

REVISIONE	DATA	MODIFICHE
A		
B		
C		

COMUNE DI CASNATE CON BERNATE

NUOVO PALAZZINA SPOGLIATOI DEL CENTRO SPORTIVO DI VIA VERDI

PROPRIETA': Comune di Casnate con Bernate - Piazza San Carlo n°1, 22070 Casnate con Bernate (CO)

PROGETTO ESECUTIVO STRUTTURALE

IL PROGETTISTA:

STUDIO DI INGEGNERIA

DOTT.ING.ENRICO CARONTI
ALBO INGEGNERI COMO N. 1358 A
VIA CANTURINA, 34 - COMO - TEL 031 4146462
EMAIL : STUDIO@INGEGNERIACARONTI.IT

RELAZIONE e FASCICOLO DI CALCOLO

REV:

DATA:

30.07.2024

SCALA:

-

RIF.FILE:

672.RS01

RS01

IL PROPRIETARIO :

IL PROGETTISTA e D.L. :

D.L. C.A. :

L'IMPRESA OPERE IN C.A. :

Sommario

1	Normative	2
2	Descrizione del software	3
3	Descrizione hardware	5
4	Dati generali DB.....	6
4.1	Materiali.....	6
4.2	Solai	9
4.3	Terreni.....	10
5	Dati di definizione.....	11
5.1	Preferenze commessa.....	11
5.2	Azioni e carichi	25
5.3	Quote	28
5.4	Sondaggi del sito.....	28
6	Elementi di input	30
6.1	Fili fissi	30
6.2	Travi C.A.	30
6.3	Travi di fondazione	31
6.4	Travi tralicciate	31
6.5	Pilastrì C.A.....	31
6.6	Colonne in acciaio	31
6.7	Piastre C.A.	32
6.8	Fondazioni di piastre	32
6.9	Pareti C.A.....	32
6.10	Pareti in muratura	33
6.11	Aperture su pareti	35
6.12	Carichi superficiali	36
7	Verifiche.....	37
7.1	Verifica risposta strutturale sismica.....	37
7.2	Verifiche pilastrate C.A.	37
7.3	Verifiche travate C.A.....	54
7.4	Verifiche piastre C.A.....	89
7.5	Verifiche solai C.A.	91
7.6	Verifiche maschi in muratura	95
7.7	Verifiche maschi in muratura armata	107
7.8	Verifiche tamponamenti in muratura	111
7.9	Verifiche superelementi aste acciaio laminate	120
7.10	Verifiche spostamenti di interpiano	127
7.11	Verifiche spostamenti di interpiano estreme.....	138
8	Verifiche delle fondazioni	141
8.1	Verifiche piastre C.A. di fondazione.....	141
8.2	Pressioni terreno in SLU.....	144
8.3	Pressioni terreno in SLV/SLVf/SLUEcc.....	170
8.4	Pressioni terreno in SLE/SLD	196
8.5	Cedimenti fondazioni superficiali	222

1 Normative

D.M. 17-01-18

Norme Tecniche per le Costruzioni

Circolare 7 21-01-19 C.S.LL.PP

Istruzioni per l'applicazione dell'Aggiornamento delle N.T.C. di cui al decreto ministeriale 17 gennaio 2018.

Eurocodici

EN 1995-1-1:2004 +AC:2006 + A1:2008 + A2:2014

ETA-03/0050

ETA-07/0086

ETA-08/0147

2 Descrizione del software

Descrizione del programma Sismicad

Si tratta di un programma di calcolo strutturale che nella versione più estesa è dedicato al progetto e verifica degli elementi in cemento armato, acciaio, muratura e legno di opere civili.

Il programma utilizza come analizzatore e solutore del modello strutturale un proprio solutore agli elementi finiti tridimensionale fornito col pacchetto. Il programma è sostanzialmente diviso in tre moduli:

- un pre processore che consente l'introduzione della geometria e dei carichi e crea il file dati di input al solutore;
- il solutore agli elementi finiti;
- un post processore che a soluzione avvenuta elabora i risultati eseguendo il progetto e la verifica delle membrature e producendo i grafici ed i tabulati di output.

Specifiche tecniche

Denominazione del software: Sismicad 12.22

Produttore del software: Concrete

Concrete srl, via della Pieve, 19, 35121 PADOVA - Italy

<http://www.concrete.it>

Rivenditore: CONCRETE SRL - Via della Pieve 19 - 35121 Padova - tel.049-8754720

Versione: 12.22

Identificatore licenza: SW-110356525

Intestatario della licenza: Caronti ing. Enrico - Via Canturina, 34 - Como

Versione regolarmente licenziata

Schematizzazione strutturale e criteri di calcolo delle sollecitazioni

Il programma schematizza la struttura attraverso l'introduzione nell'ordine di fondazioni, poste anche a quote diverse, platee, platee nervate, plinti e travi di fondazione poggianti tutte su suolo elastico alla Winkler, di elementi verticali, pilastri e pareti in c.a. anche con fori, di orizzontamenti costituiti da solai orizzontali e inclinati (falde), e relative travi di piano e di falda; è ammessa anche l'introduzione di elementi prismatici in c.a. di interpiano con possibilità di collegamento in inclinato a solai posti a quote diverse.

I nodi strutturali possono essere connessi solo a travi, pilastri e pareti, simulando così impalcati infinitamente deformabili nel piano, oppure a elementi lastra di spessore dichiarato dall'utente simulando in tal modo impalcati a rigidità finita. I nodi appartenenti agli impalcati orizzontali possono essere connessi rigidamente ad uno o più nodi principali giacenti nel piano dell'impalcato; generalmente un nodo principale coincide con il baricentro delle masse. Tale opzione, oltre a ridurre significativamente i tempi di elaborazione, elimina le approssimazioni numeriche connesse all'utilizzo di elementi lastra quando si richiede l'analisi a impalcati infinitamente rigidi.

Per quanto concerne i carichi, in fase di immissione dati, vengono definite, in numero a scelta dell'utente, condizioni di carico elementari le quali, in aggiunta alle azioni sismiche e variazioni termiche, vengono combinate attraverso coefficienti moltiplicativi per fornire le combinazioni richieste per le verifiche successive. L'effetto di disassamento delle forze orizzontali, indotto ad esempio dai torcenti di piano per costruzioni in zona sismica, viene simulato attraverso l'introduzione di eccentricità planari aggiuntive le quali costituiscono ulteriori condizioni elementari di carico da cumulare e combinare secondo i criteri del paragrafo precedente.

Tipologicamente sono ammessi sulle travi e sulle pareti carichi uniformemente distribuiti e carichi trapezoidali; lungo le aste e nei nodi di incrocio delle membrature sono anche definibili componenti di forze e coppie concentrate comunque dirette nello spazio. Sono previste distribuzioni di temperatura, di intensità a scelta dell'utente, agenti anche su singole porzioni di struttura.

Il calcolo delle sollecitazioni si basa sulle seguenti ipotesi e modalità:

- travi e pilastri deformabili a sforzo normale, flessione deviata, taglio deviato e momento torcente. Sono previsti coefficienti riduttivi dei momenti di inerzia a scelta dell'utente per considerare la riduzione della rigidità flessionale e torsionale per effetto della fessurazione del conglomerato cementizio. E' previsto un moltiplicatore della rigidità assiale dei pilastri per considerare, se pure in modo approssimato, l'accorciamento dei pilastri per sforzo normale durante la costruzione;
- le travi di fondazione su suolo alla Winkler sono risolte in forma chiusa tramite uno specifico elemento finito;
- le pareti in c.a. sono analizzate schematizzandole come elementi lastra-piastra discretizzati con passo massimo assegnato in fase di immissione dati;
- le pareti in muratura possono essere schematizzate con elementi lastra-piastra con spessore flessionale ridotto rispetto allo spessore membranale;
- i plinti su suolo alla Winkler sono modellati con la introduzione di molle verticali elastoplastiche. La traslazione orizzontale a scelta dell'utente è bloccata o gestita da molle orizzontali di modulo di reazione proporzionale al verticale;
- i pali sono modellati suddividendo l'asta in più aste immerse in terreni di stratigrafia definita dall'utente. Nei nodi di divisione tra le aste vengono inserite molle assialsimmetriche elastoplastiche precaricate dalla spinta a riposo che hanno come pressione limite minima la spinta attiva e come pressione limite massima la spinta passiva modificabile attraverso opportuni coefficienti;
- i plinti su pali sono modellati attraverso aste di rigidità elevata che collegano un punto della struttura in elevazione con le aste che simulano la presenza dei pali;
- le piastre sono discretizzate in un numero finito di elementi lastra-piastra con passo massimo assegnato in fase di immissione dati; nel caso di platee di fondazione i nodi sono collegati al suolo da molle aventi rigidità alla traslazione verticale ed richiesta anche orizzontale;
- la deformabilità nel proprio piano di piani dichiarati non infinitamente rigidi e di falde (piani inclinati) può essere controllata attraverso la introduzione di elementi membranali nelle zone di solaio;
- i disassamenti tra elementi asta sono gestiti automaticamente dal programma attraverso la introduzione di collegamenti rigidi locali;
- alle estremità di elementi asta è possibile inserire svincolamenti tradizionali così come cerniere parziali (che trasmettono una quota di ciò che trasmetterebbero in condizioni di collegamento rigido) o cerniere plastiche;
- alle estremità di elementi bidimensionali è possibile inserire svincolamenti con cerniere parziali del momento flettente avente come asse il bordo dell'elemento;
- il calcolo degli effetti del sisma è condotto, a scelta dell'utente, con analisi statica lineare, con analisi dinamica modale o con analisi statica non lineare, in accordo alle varie normative adottate. Le masse, nel caso di impalcati dichiarati rigidi sono concentrate nei nodi principali di piano altrimenti vengono considerate diffuse nei nodi giacenti sull'impalcato stesso. Nel caso di analisi sismica vengono anche controllati gli spostamenti di interpiano.

Verifiche delle membrature in cemento armato

Nel caso più generale le verifiche degli elementi in c.a. possono essere condotte col metodo delle tensioni ammissibili (D.M. 14-1-92) o agli stati limite in accordo al D.M. 09-01-96, al D.M. 14-01-08, al D.M. 17-01-18 o secondo Eurocodice 2.

Le travi sono progettate e verificate a flessione retta e taglio; a richiesta è possibile la verifica per le sei componenti della sollecitazione.

I pilastri ed i pali sono verificati per le sei componenti della sollecitazione.

Per gli elementi bidimensionali giacenti in un medesimo piano è disponibile la modalità di verifica che consente di analizzare lo stato di verifica nei singoli nodi degli elementi. Nelle verifiche (a presso flessione e punzonamento) è ammessa la introduzione dei momenti di calcolo modificati in base alle direttive dell'EC2, Appendice A.2.8.

I plinti superficiali sono verificati assumendo lo schema statico di mensole con incastri posti a filo o in asse pilastro.

Gli ancoraggi delle armature delle membrature in c.a. sono calcolati sulla base della effettiva tensione normale che ogni barra assume nella sezione di verifica distinguendo le zone di ancoraggio in zone di buona o cattiva aderenza. In particolare il programma valuta la tensione normale che ciascuna barra può assumere in una sezione sviluppando l'aderenza sulla superficie cilindrica posta a sinistra o a destra della sezione considerata; se in una sezione una barra assume per effetto dell'aderenza una tensione normale minore di quella ammissibile, il suo contributo all'area complessiva viene ridotto dal programma nel rapporto tra la tensione normale che la barra può assumere per effetto dell'aderenza e quella ammissibile. Le verifiche sono effettuate a partire dalle aree di acciaio equivalenti così calcolate che vengono evidenziate in relazione.

A seguito di analisi inelastiche eseguite in accordo a OPCM 3431 o D.M. 14-01-08, al D.M. 17-01-18 vengono condotte verifiche di resistenza per i meccanismi fragili (nodi e taglio) e verifiche di deformabilità per i meccanismi duttili.

Verifiche delle membrature in acciaio

Le verifiche delle membrature in acciaio (solo per utenti Sismicad acciaio) possono essere condotte secondo CNR 10011 (stato limite o tensioni ammissibili), CNR 10022, D.M. 14-01-08, al D.M. 17-01-18 o Eurocodice 3.

Sono previste verifiche di resistenza e di instabilità.

Verifiche delle murature

Per le murature è prevista la verifica a schiacciamento eccentrico secondo il metodo delle tensioni ammissibili o agli stati limite ai sensi del D.M. LL.PP. 20-11-87.

In presenza di sisma analizzato secondo il DM 16-1-96 le verifiche possono essere condotte sulla base della Circ. LL.PP. 30-07-81 n.21745 e le direttive tecniche dei D.G.R. Umbria 5180/98 e D.G.R. 2153/98 in attuazione L.61/98. In particolare vengono svolte le verifiche a taglio, a ribaltamento ed a pressoflessione sia nel piano ortogonale che nel piano del maschio. Vengono inoltre evidenziati a richiesta i coefficienti richiesti dalla L.61/98. La verifica a taglio viene condotta utilizzando un solutore POR per i maschi compresi tra due piani orizzontali dichiarati infinitamente rigidi in sede in input dei livelli. I carichi verticali si pensano centrati e le variazioni di sforzo normale dovute alle azioni sismiche sono prese in conto a scelta dell'utente.

Nel caso si utilizzi un modello non lineare (ad esempio per la presenza di tiranti o di fondazioni non reagenti al sollevamento) i carichi verticali comprendono sempre anche il contributo delle azioni sismiche. Le azioni orizzontali prese in conto sono per ogni piano la somma delle forze sismiche agenti al di sopra del piano.

Ai fini della verifica POR la analisi del modello agli elementi finiti ha il solo scopo di determinare lo sforzo normale nei maschi murari. Gli effetti delle azioni orizzontali infatti vanno valutati con diverso solutore (POR). Ai maschi che non sono compresi tra piani rigidi e quindi anche ai maschi che sostengono le falde non può essere applicato un solutore POR. Per questi maschi le verifiche a taglio vengono eseguite, trascurando a favore di sicurezza il contributo della duttilità, a partire dai risultati della analisi elastica forniti dal modello ad elementi finiti.

I carichi verticali sono pensati centrati.

Sia nel caso lineare che nel non lineare lo sforzo normale ed i tagli si ottengono per ogni combinazione sommando i contributi di tutte le condizioni di carico.

In presenza di sisma analizzato secondo il D.M. 16-01-96 le verifiche a taglio, a pressoflessione nel piano e fuori piano e a ribaltamento possono essere eseguite secondo D.M. LL.PP 20-11-87.

La analisi sismica può anche essere condotta secondo OPCM 3431 o D.M. 14-01-08, al D.M. 17-01-18 con analisi statica lineare, analisi dinamica modale o analisi statica non lineare. Le verifiche a taglio, a pressoflessione nel piano e fuori piano vengono condotte nel rispetto della norma con distinzione tra edifici nuovi ed edifici esistenti.

Nel caso di analisi elastica le murature sono modellate con elementi bidimensionali (shell); nel caso di analisi statica non lineare le murature sono modellate con un particolare elemento finito monodimensionale a comportamento bilineare elastico perfettamente plastico.

3 Descrizione hardware

Processore	12th Gen Intel(R) Core(TM) i7-12700
Architettura	AMD64
Frequenza	2112 MHz
Memoria	15,70 GB
Sistema operativo	Microsoft Windows 11 Pro (64 bit)

4 Dati generali DB

4.1 Materiali

4.1.1 Materiali c.a.

Descrizione: descrizione o nome assegnato all'elemento.

Rck: resistenza caratteristica cubica; valore medio nel caso di edificio esistente. [kN/m²]

E: modulo di elasticità longitudinale del materiale per edifici o materiali nuovi. [kN/m²]

G: modulo di elasticità tangenziale del materiale, viene impiegato nella modellazione di aste e di elementi guscio a comportamento ortotropo. [kN/m²]

v: coefficiente di Poisson. Il valore è adimensionale.

γ: peso specifico del materiale. [kN/m³]

α: coefficiente longitudinale di dilatazione termica. [°C⁻¹]

Descrizione	Rck	E	G	v	γ	α
c25/30	30000	31447161	Default (14294164)	0.1	25	0.00001

4.1.2 Curve di materiali c.a.

Descrizione: descrizione o nome assegnato all'elemento.

Curva: curva caratteristica.

Reaz.traz.: reagisce a trazione.

Comp.frag.: ha comportamento fragile.

E.compr.: modulo di elasticità a compressione. [kN/m²]

Incr.compr.: incrudimento di compressione. Il valore è adimensionale.

EpsEc: ε elastico a compressione. Il valore è adimensionale.

EpsUc: ε ultimo a compressione. Il valore è adimensionale.

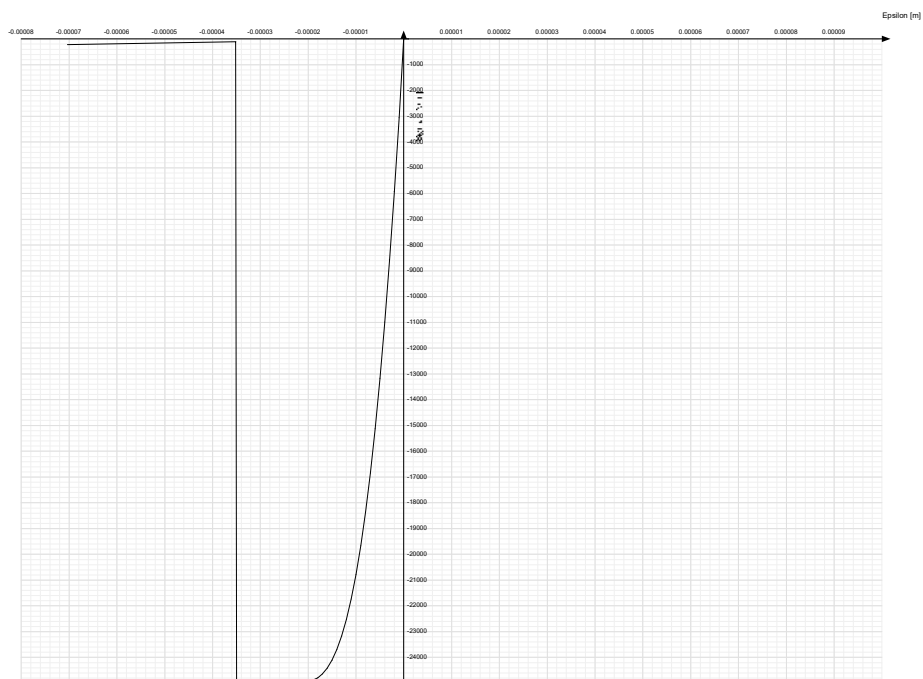
E.traz.: modulo di elasticità a trazione. [kN/m²]

Incr.traz.: incrudimento di trazione. Il valore è adimensionale.

EpsEt: ε elastico a trazione. Il valore è adimensionale.

EpsUt: ε ultimo a trazione. Il valore è adimensionale.

Descrizione	Curva									
	Reaz.traz.	Comp.frag.	E.compr.	Incr.compr.	EpsEc	EpsUc	E.traz.	Incr.traz.	EpsEt	EpsUt
c25/30	No	Si	31447161	0.001	-0.002	-0.0035	31447161	0.001	0.0000569	0.0000626



4.1.3 Materiali muratura

4.1.3.1 Proprietà muratura base

Descrizione: descrizione o nome assegnato all'elemento.

E: modulo di elasticità longitudinale del materiale per edifici o materiali nuovi. [kN/m²]

G: modulo di elasticità tangenziale del materiale, viene impiegato nella modellazione di aste e di elementi guscio a comportamento ortotropo. [kN/m²]

v: coefficiente di Poisson. Il valore è adimensionale.

γ: peso specifico del materiale. [kN/m³]

α : coefficiente longitudinale di dilatazione termica. [°C-1]

Descrizione	E	G	v	y	α
(circ.617 C8A.2) Muratura in blocchi laterizi semipieni, con giunti verticali a secco	3500000	Default (1400000)	0.25	11	0.000006
(Circolare 7 21-01-19 C8.5.I) Muratura in mattoni semipieni e malta cementizia 3	7000000	Default (2800000)	0.25	15	0.000006

4.1.3.2 Proprietà muratura DM87

Descrizione: descrizione o nome assegnato all'elemento.

Tipo di blocchi: tipo di blocchi (D.M. 87).

fbk: resistenza caratteristica a compressione dell'elemento. [kN/m²]

fbk₀: resistenza caratteristica a compressione dell'elemento in direzione orizzontale nel piano del muro. Dato da richiedere al produttore. [kN/m²]

Malta: classe della malta.

fk: resistenza caratteristica della muratura a compressione. [kN/m²]

fvk0: resistenza caratteristica a taglio della muratura. [kN/m²]

Descrizione	Tipo di blocchi	fbk	fbk ₀	Malta	fk	fvk0
(circ.617 C8A.2) Muratura in blocchi laterizi semipieni, con giunti verticali a secco	Laterizio	8000	1600	M4	3500	100
(Circolare 7 21-01-19 C8.5.I) Muratura in mattoni semipieni e malta cementizia 3	Laterizio	12000	2400	M1	7000	300

4.1.3.3 Proprietà muratura Circ.81

Descrizione: descrizione o nome assegnato all'elemento.

sigma k: resistenza a compressione σk per edifici esistenti in muratura. Circ. LL.PP. 30-7-81 n.21745 tabella 1. [kN/m²]

tau k: resistenza tangenziale per edifici esistenti in muratura. Circ. LL.PP 30-7-81 n.21745 tabella 1. [kN/m²]

fkt: resistenza caratteristica a trazione della muratura per edifici nuovi. [kN/m²]

Mu: fattore di duttilità. Circ. LL.PP 30-7-81 n.21745 tabella 2. Il valore è adimensionale.

E plastico: modulo di elasticità longitudinale della muratura per verifiche agli stati limite di plasticizzazione. [kN/m²]

G plastico: modulo di elasticità tangenziale della muratura per verifiche agli stati limite di plasticizzazione. [kN/m²]

Descrizione	sigma k	tau k	fkt	Mu	E plastico	G plastico
(circ.617 C8A.2) Muratura in blocchi laterizi semipieni, con giunti verticali a secco	3500	100	0	1.5	660000	110000
(Circolare 7 21-01-19 C8.5.I) Muratura in mattoni semipieni e malta cementizia 3	5000	3500	0	2	1584000	264000

4.1.3.4 Proprietà muratura NTC2008 1

Descrizione: descrizione o nome assegnato all'elemento.

Tipo blocchi: tipo di blocchi (D.M. 14-01-08 11.10.1, 11.10.V, VI).

Cat.blocchi: categoria blocchi (D.M. 14-01-08 4.5.6.1).

fbk: resistenza caratteristica a compressione dell'elemento dichiarata dal produttore (D.M. 14-01-08 11.10.1.1.1). [kN/m²]

fbk₀: resistenza caratteristica a compressione dell'elemento in direzione orizzontale nel piano del muro. Dato da richiedere al produttore (D.M. 14-01-08 11.10.1.1.1). [kN/m²]

Tipo malta: tipo di malta (D.M. 14-01-08 11.10.2).

Res.compr.malta: resistenza media a compressione della malta (D.M. 14-01-08 11.10.2.1). [kN/m²]

GammaM: coefficiente parziale di sicurezza sulla resistenza a compressione della muratura (D.M. 14-01-08 4.5.6.1, 4.5.II). Il valore è adimensionale.

Descrizione	Tipo blocchi	Cat.blocchi	fbk	fbk ₀	Tipo malta	Res.compr.malta	GammaM
(circ.617 C8A.2) Muratura in blocchi laterizi semipieni, con giunti verticali a secco	Laterizio	II	8000	1600	Composizione prescritta	2500	3
(Circolare 7 21-01-19 C8.5.I) Muratura in mattoni semipieni e malta cementizia 3	Laterizio	II	12000	2400	Composizione prescritta	15000	3

4.1.3.5 Proprietà muratura NTC2008 2

Descrizione: descrizione o nome assegnato all'elemento.

Livello di conoscenza: indica se il materiale è nuovo o esistente, e in tal caso il livello di conoscenza secondo Circ.617 02/02/09 §C8A. Informazione impiegata solo in analisi D.M. 14-01-08 (N.T.C.) e D.M. 17-01-18 (N.T.C.).

Cl.esec.: classe di esecuzione (D.M. 14-01-08 4.5.6.1).

fk: resistenza caratteristica a compressione della muratura (D.M. 14-01-08 4.5.6.1, 11.10.3.1). [kN/m²]

fvk0: resistenza caratteristica a taglio della muratura in assenza di tensioni normali (D.M. 14-01-08 4.5.6.1, 11.10.3.2). [kN/m²]

fhk: resistenza caratteristica della muratura a compressione in direzione orizzontale (nel piano della parete) D.M. 14-01-08. [kN/m²]

fkt: resistenza caratteristica a trazione (D.M. 14-01-08). [kN/m²]

f medio: resistenza media a compressione della muratura, per materiale esistente. [kN/m²]

tau medio: resistenza media a taglio della muratura, per materiale esistente. [kN/m²]

E medio: valore medio del modulo di elasticità normale utilizzato per materiale esistente in caso di analisi statica non-lineare (pushover). [kN/m²]

G medio: valore medio del modulo di elasticità tangenziale utilizzato per materiale esistente in caso di analisi statica non-lineare (pushover). [kN/m²]

Descrizione	Livello di conoscenza	Cl.esec.	fk	fvk0	fhk	fkt	f medio	tau medio	E medio	G medio
(circ.617 C8A.2) Muratura in blocchi laterizi semipieni, con giunti verticali a secco	Nuovo	2	3620	100	500	0	Default (3500)	Default (115)	Default (3150000)	Default (945000)
(Circolare 7 21-01-19 C8.5.I) Muratura in mattoni semipieni e malta cementizia 3	Nuovo	2	7000	300	3500	0	Default (6500)	Default (280)	Default (4550000)	Default (1137500)

4.1.3.6 Proprietà muratura NTC2018 1

Descrizione: descrizione o nome assegnato all'elemento.

Tipo blocchi: tipo di blocchi (D.M. 17-01-18 11.10.1, 11.10.VI, VII).

Cat.blocchi: categoria blocchi (D.M. 17-01-18 4.5.6.1).

fbk: resistenza caratteristica a compressione dell'elemento dichiarata dal produttore (D.M. 17-01-18 11.10.1.1.1). [kN/m²]

fbk_o: resistenza caratteristica a compressione dell'elemento in direzione orizzontale nel piano del muro. Dato da richiedere al produttore (D.M. 17-01-18 11.10.1.1.1). [kN/m²]

Tipo malta: tipo di malta (D.M. 17-01-18 11.10.2).

Res.compr.malta: resistenza media a compressione della malta (D.M. 17-01-18 11.10.2.1). [kN/m²]

GammaM: coefficiente parziale di sicurezza sulla resistenza a compressione della muratura (D.M. 17-01-18 4.5.6.1, 4.5.II). Il valore è adimensionale.

Cl.esec.: classe di esecuzione (D.M. 17-01-18 4.5.6.1).

fk: resistenza caratteristica a compressione della muratura (D.M. 17-01-18 4.5.6.1, 11.10.3.1). [kN/m²]

fvk0: resistenza caratteristica a taglio della muratura in assenza di tensioni normali (D.M. 17-01-18 4.5.6.1, 11.10.3.2). [kN/m²]

fhk: resistenza caratteristica della muratura a compressione in direzione orizzontale (nel piano della parete) D.M. 17-01-18. [kN/m²]

fkt: resistenza caratteristica a trazione (D.M. 17-01-18). [kN/m²]

Giunti verticali a secco: giunti verticali a secco.

Tipo di malta per fvk0: tipologia di malta (D.M. 17-01-18 11.10.3.2.2, 11.10.VIII).

Descrizione	Tipo blocchi	Cat.blocchi	fbk	fbk _o	Tipo malta	Res.compr.malta	GammaM	Cl.esec.	fk	fvk0	fhk	fkt	Giunti verticali a secco	Tipo di malta per fvk0
(circ.617 C8A.2) Muratura in blocchi laterizi semipieni, con giunti verticali a secco	Laterizio forato	II	8000	1600	Composizione prescritta	2500	3	2	Default (3620)	Default (100)	800	0	Si	Ordinaria
(Circolare 7 21-01-19 C8.5.I) Muratura in mattoni semipieni e malta cementizia 3	Laterizio forato	I	12000	2400	Prestazione garantita	15000	2	1	Default (7000)	Default (300)	3500	0	No	Ordinaria

4.1.3.7 Proprietà muratura NTC2018 2

Descrizione: descrizione o nome assegnato all'elemento.

f medio: resistenza media a compressione della muratura, per materiale esistente. [kN/m²]

r0 medio: resistenza media a taglio in assenza di tensioni normali (con riferimento alla formula riportata, a proposito dei modelli di capacità, nella circolare approvata al §C8.7.1.3). [kN/m²]

fv0 medio: resistenza media a taglio in assenza di tensioni normali (con riferimento alla formula riportata, a proposito dei modelli di capacità, nella circolare approvata al §C8.7.1.3). [kN/m²]

fh medio: resistenza media della muratura a compressione in direzione orizzontale (nel piano della parete). [kN/m²]

μ: coefficiente di attrito. Il valore è adimensionale. Accetta anche il valore di default espresso nelle preferenze.

φ: coefficiente di ammassamento. Il valore è adimensionale. Accetta anche il valore di default espresso nelle preferenze.

E medio: valore medio del modulo di elasticità normale utilizzato per materiale esistente in caso di analisi statica non-lineare (pushover). [kN/m²]

G medio: valore medio del modulo di elasticità tangenziale utilizzato per materiale esistente in caso di analisi statica non-lineare (pushover). [kN/m²]

Tessitura: tipo di tessitura muraria (regolare o irregolare), modifica la verifica a fessurazione diagonale

Tipologia: tipologia di muratura

Miglioramento: tipologia di miglioramento

Descrizione	f medio	r0 medio	fv0 medio	fh medio	μ	φ	E medio	G medio	Tessitura	Tipologia	Miglioramento
(circ.617 C8A.2) Muratura in blocchi laterizi semipieni, con giunti verticali a secco	Default (6500)	Default (125)	Default (280)	Default (3250)	Default (0.577)	Default (0.767)	Default (4550000)	Default (1137500)	Regolare	Muratura in mattoni semipieni e malta cementizia	Nessuno
(Circolare 7 21-01-19 C8.5.I) Muratura in mattoni semipieni e malta cementizia_3	Default (6500)	Default (125)	Default (280)	Default (3250)	Default (0.577)	Default (0.767)	Default (4550000)	Default (1137500)	Regolare	Muratura in mattoni semipieni e malta cementizia	Nessuno

4.1.3.8 Proprietà muratura Ord.3431

Descrizione: descrizione o nome assegnato all'elemento.

Tipo blocchi: tipo di blocchi

fbk: resistenza caratteristica a compressione dell'elemento. [kN/m²]

fbk_o: resistenza caratteristica a compressione dell'elemento in direzione orizzontale nel piano del muro. Dato da richiedere al produttore. [kN/m²]

Tipo malta: classe della malta.

fk: resistenza caratteristica della muratura a compressione. [kN/m²]

fvk0: resistenza caratteristica a taglio della muratura. [kN/m²]

fhk: resistenza caratteristica della muratura a compressione in direzione orizzontale (nel piano della parete). [kN/m²]

fkt: resistenza caratteristica a trazione. [kN/m²]

f medio: resistenza media a compressione della muratura, per edificio esistente. [kN/m²]

tau medio: resistenza media a taglio della muratura, per edificio esistente. [kN/m²]

Descrizione	Tipo blocchi	fbk	fbk _o	Tipo malta	fk	fvk0	fhk	fkt	f medio	tau medio
(circ.617 C8A.2) Muratura in blocchi laterizi semipieni, con giunti verticali a secco	Laterizio	8000	1600	M4	3500	100	500	0	3500	115
(Circolare 7 21-01-19 C8.5.I) Muratura in mattoni semipieni e malta cementizia 3	Laterizio	12000	2400	M1	7000	300	3500	0	6500	280

4.1.4 Armature

Descrizione: descrizione o nome assegnato all'elemento.

fyk: resistenza caratteristica. [kN/m²]

σ_{amm}: tensione ammissibile. [kN/m²]

Tipo: tipo di barra.

E: modulo di elasticità longitudinale del materiale per edifici o materiali nuovi. [kN/m²]

γ: peso specifico del materiale. [kN/m³]

ν : coefficiente di Poisson. Il valore è adimensionale.

α : coefficiente longitudinale di dilatazione termica. [$^{\circ}\text{C}^{-1}$]

Livello di conoscenza: indica se il materiale è nuovo o esistente, e in tal caso il livello di conoscenza secondo Circ.617 02/02/09 §C8A. Informazione impiegata solo in analisi D.M. 14-01-08 (N.T.C.) e D.M. 17-01-18 (N.T.C.).

Descrizione	fyk	$\sigma_{amm.}$	Tipo	E	γ	ν	α	Livello di conoscenza
B450C	450000	255000	Aderenza migliorata	206000000	78.5	0.3	0.000012	Nuovo

4.1.5 Acciai

4.1.5.1 Proprietà acciai base

Descrizione: descrizione o nome assegnato all'elemento.

E: modulo di elasticità longitudinale del materiale per edifici o materiali nuovi. [kN/m^2]

G: modulo di elasticità tangenziale del materiale, viene impiegato nella modellazione di aste e di elementi guscio a comportamento ortotropo. [kN/m^2]

ν : coefficiente di Poisson. Il valore è adimensionale.

γ : peso specifico del materiale. [kN/m^3]

α : coefficiente longitudinale di dilatazione termica. [$^{\circ}\text{C}^{-1}$]

Descrizione	E	G	ν	γ	α
S235	210000000	Default (80769231)	0.3	78.5	0.000012

4.1.5.2 Proprietà acciai CNR 10011

Descrizione: descrizione o nome assegnato all'elemento.

Tipo: descrizione per norma.

fy(s<=40 mm): resistenza di snervamento fy per spessori <=40 mm. [kN/m^2]

fy(s>40 mm): resistenza di snervamento fy per spessori >40 mm. [kN/m^2]

fu(s<=40 mm): resistenza di rottura per trazione fu per spessori <=40 mm. [kN/m^2]

fu(s>40 mm): resistenza di rottura per trazione fu per spessori >40 mm. [kN/m^2]

Prosp. Omega: prospetto per coefficienti Omega.

$\sigma_{amm.}(s<=40 \text{ mm})$: σ ammissibile per spessori <=40 mm. [kN/m^2]

$\sigma_{amm.}(s>40 \text{ mm})$: σ ammissibile per spessori >40 mm. [kN/m^2]

fd(s<=40 mm): resistenza di progetto fd per spessori <=40 mm. [kN/m^2]

fd(s>40 mm): resistenza di progetto fd per spessori >40 mm. [kN/m^2]

Descrizione	Tipo	fy(s<=40 mm)	fy(s>40 mm)	fu(s<=40 mm)	fu(s>40 mm)	Prosp. Omega	$\sigma_{amm.}(s<=40 \text{ mm})$	$\sigma_{amm.}(s>40 \text{ mm})$	fd(s<=40 mm)	fd(s>40 mm)
S235	FE360	235000	215000	360000	340000	II	160000	140000	235000	210000

4.1.5.3 Proprietà acciai CNR 10022

Descrizione: descrizione o nome assegnato all'elemento.

Tipo: descrizione per norma.

fy: resistenza di snervamento fy. [kN/m^2]

fu: resistenza di rottura fu. [kN/m^2]

fd: resistenza di progetto fd. [kN/m^2]

Prospetto omega sag.fr.(s<3mm): prospetto coeff. omega per spessori < 3 mm.

Prospetto omega sag.fr.(s>=3mm): prospetto coeff. omega per spessori >= 3 mm.

Prospetti σ crit. Eulero: prospetti σ critiche euleriane.

Descrizione	Tipo	fy	fu	fd	Prospetto omega sag.fr.(s<3mm)	Prospetto omega sag.fr.(s>=3mm)	Prospetti σ crit. Eulero
S235	FE360	235000	360000	235000	b	c	I

4.1.5.4 Proprietà acciai EC3/DM08/DM18

Descrizione: descrizione o nome assegnato all'elemento.

Tipo: descrizione per norma.

fy(s<=40 mm): resistenza di snervamento fy per spessori <=40 mm. [kN/m^2]

fy(s>40 mm): resistenza di snervamento fy per spessori >40 mm. [kN/m^2]

fu(s<=40 mm): resistenza di rottura per trazione fu per spessori <=40 mm. [kN/m^2]

fu(s>40 mm): resistenza di rottura per trazione fu per spessori >40 mm. [kN/m^2]

Descrizione	Tipo	fy(s<=40 mm)	fy(s>40 mm)	fu(s<=40 mm)	fu(s>40 mm)
S235	S235	235000	215000	360000	360000

4.2 Solai

4.2.1 Solai predalle

Descrizione: descrizione o nome assegnato all'elemento.

Int.: interasse tra le nervature. [m]

B anima: larghezza anima. [m]

H: altezza totale. [m]

H cappa: altezza cappa. [m]

H lastra: altezza lastra. [m]

c.s.: copriferro superiore. [m]

c.i.: copriferro inferiore. [m]

c.i.a.: copriferro inferiore ferri aggiuntivi agli appoggi. [m]

N. tondi: numero tondi di confezionamento.

Φ tondi: diametro tondi di confezionamento. [mm]

Passo rete: passo rete cappa. [m]

Φ rete: diametro rete cappa. [mm]

Passo r.l.: passo rete lastra. [m]

Diam. r.l.: diametro rete lastra. [mm]

N. file blocchi: numero file blocchi di alleggerimento.

Peso proprio: peso proprio per unità di superficie. [kN/m²]

Yg: ordinata del baricentro definita rispetto al sistema geometrico in cui sono definiti i vertici del poligono. [m]

Area: area inerziale nel sistema geometrico centrato nel baricentro. [m²]

Jx: momento d'inerzia attorno all'asse orizzontale baricentrico di definizione della sezione. [m⁴]

Descrizione	Int.	B anima	H	H cappa	H lastra	c.s.	c.i.	c.i.a.	N. tondi	Φ tondi	Passo rete	Φ rete	Passo r.l.	Diam. r.l.	N. file blocchi	Peso proprio	Yg	Area	Jx
Pre 36x(5+20+5)/120	1.2	0.36	0.3	0.05	0.05	0.01	0.01	0.04	6	6	0.2	6	0.2	6	2	4	0.15	0.192	2.1E-3

4.3 Terreni

Descrizione: descrizione o nome assegnato all'elemento.

Natura geologica: natura geologica del terreno (granulare, coesivo, roccia).

Coesione (c): coesione efficace del terreno. [kN/m²]

Coesione non drenata (Cu): coesione non drenata (Cu), per terreni eminentemente coesivi (argille). [kN/m²]

Angolo di attrito interno ϕ : angolo di attrito interno del terreno. [deg]

Angolo di attrito di interfaccia δ : angolo di attrito all'interfaccia tra terreno-cls. [deg]

Coeff. α di adesione della coesione (0;1): coeff. di adesione della coesione all'interfaccia terreno-cls, compreso tra 0 ed 1. Il valore è adimensionale.

Coeff. di spinta K0: coefficiente di spinta a riposo del terreno. Il valore è adimensionale.

γ naturale: peso specifico naturale del terreno in sito, assegnato alle zone non immerse. [kN/m³]

γ saturo: peso specifico saturo del terreno in sito, assegnato alle zone immerse. [kN/m³]

E: modulo elastico longitudinale del terreno. [kN/m²]

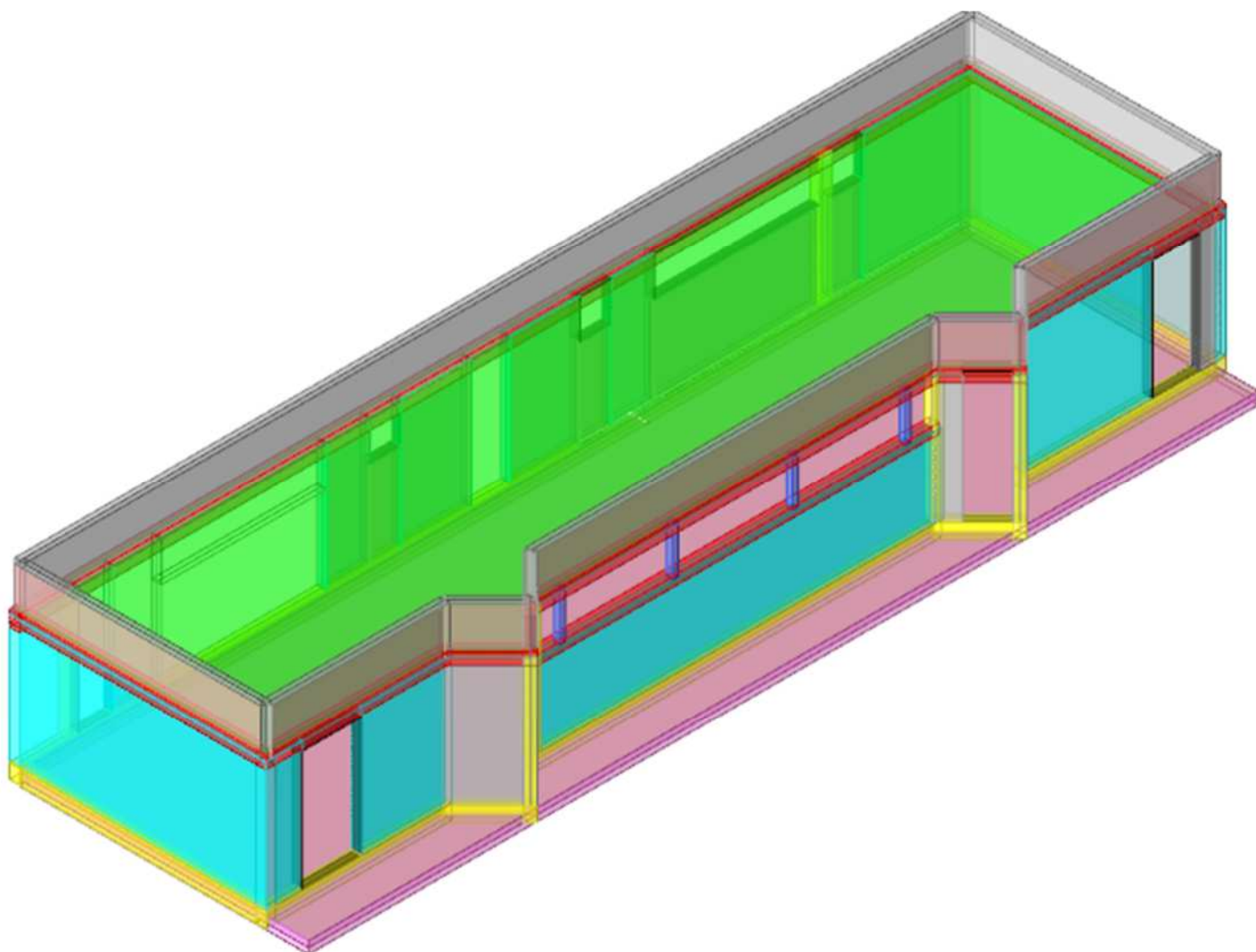
v: coefficiente di Poisson del terreno. Il valore è adimensionale.

Qualità roccia RQD (0;1): rock quality degree. Indice di qualità della roccia, assume valori nell'intervallo (0;1). Il valore è adimensionale.

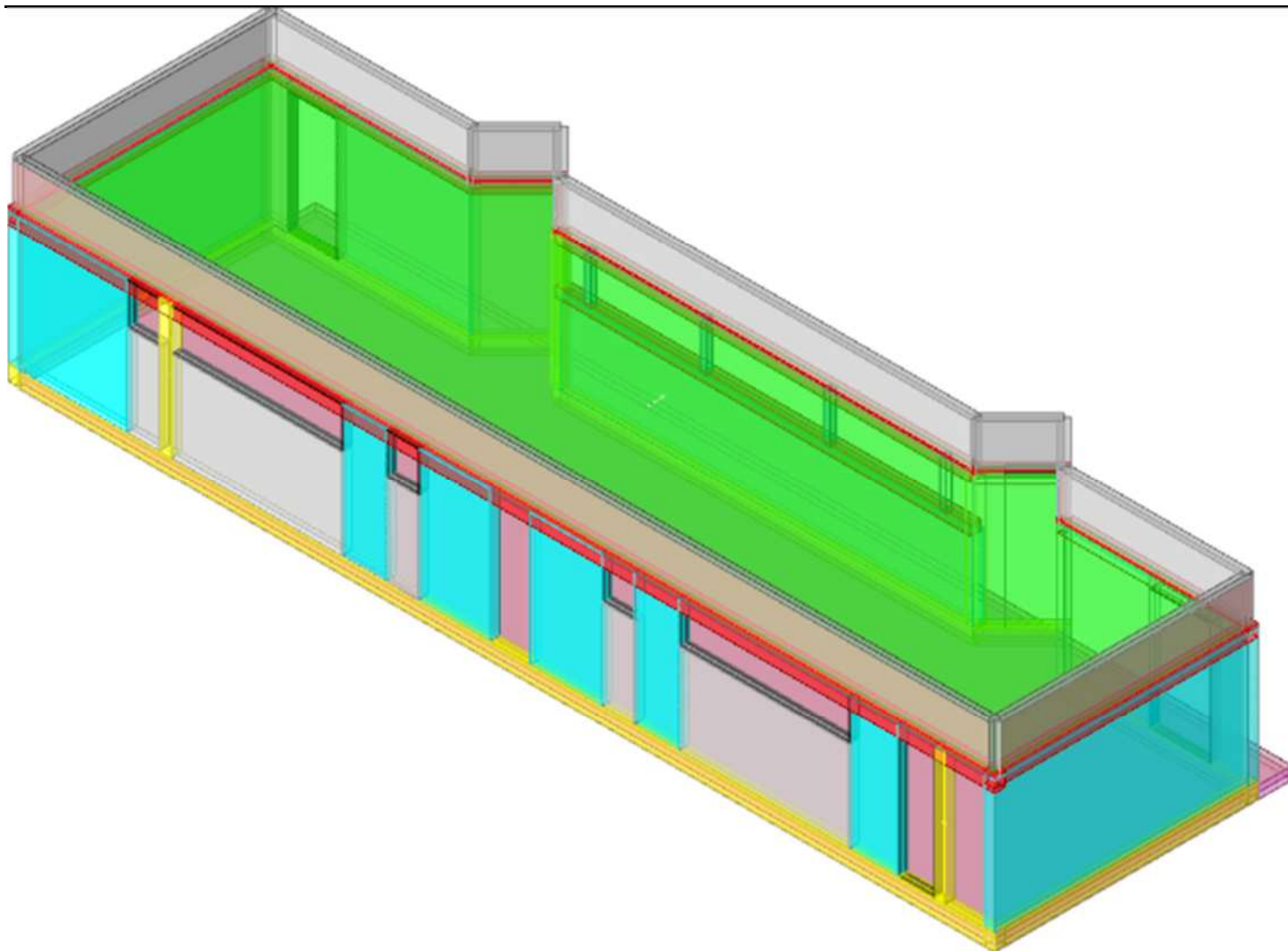
Descrizione	Natura geologica	Coesione (c)	Coesione non drenata (Cu)	Angolo di attrito interno ϕ	Angolo di attrito di interfaccia δ	Coeff. α di adesione della coesione (0;1)	Coeff. di spinta K0	γ naturale	γ saturo	E	v	Qualità roccia RQD (0;1)
CasnateA	Generico	0	0	27	18	1	0.55	16	18.5	7000	0.35	0
CasnateB	Generico	0	0	31	21	1	0.55	17	19.5	18000	0.33	0
CasnateC	Generico	0	0	36	24	1	0.55	20	20.5	40000	0.3	0

5 Dati di definizione

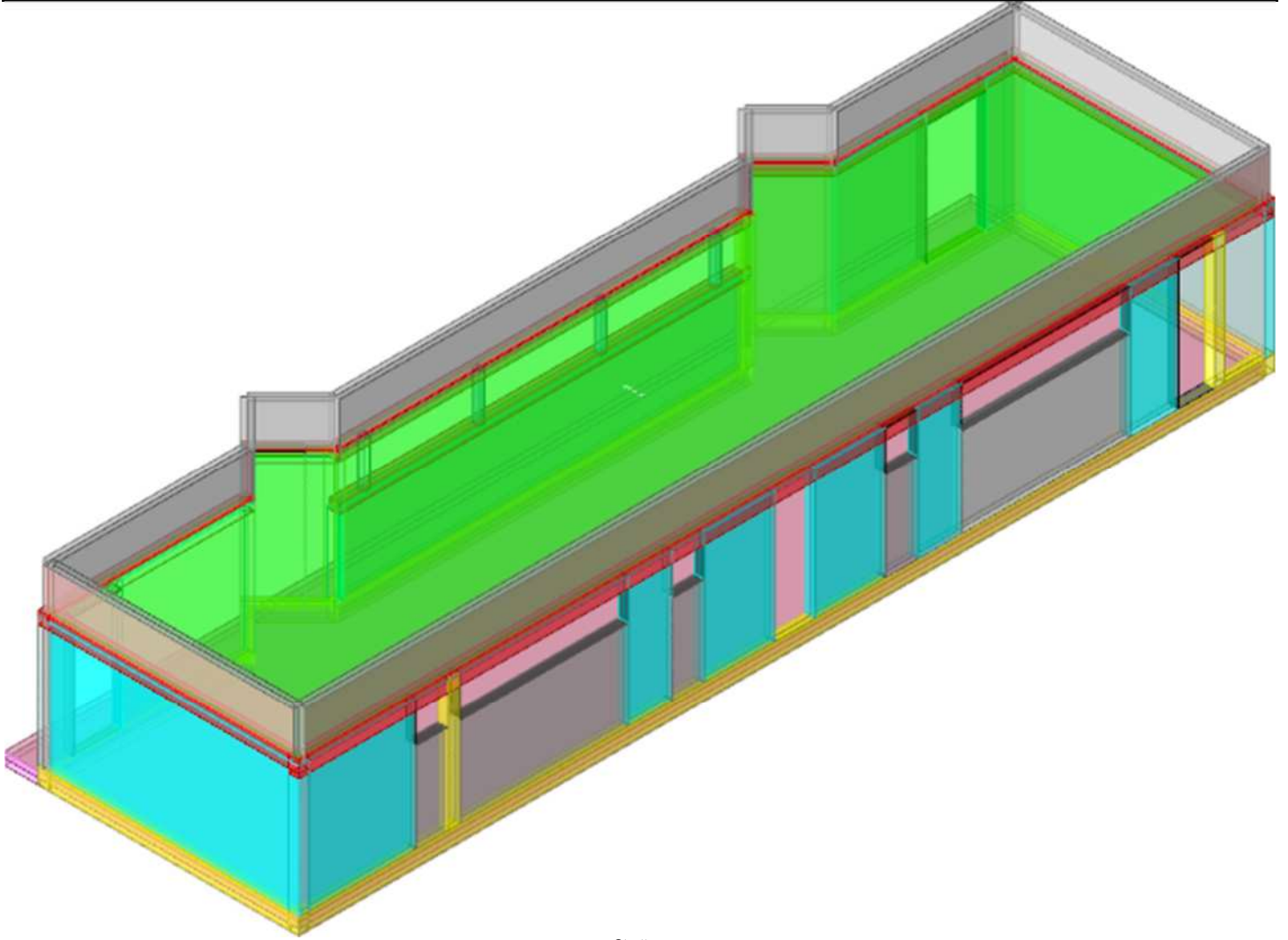
5.1 Preferenze commessa



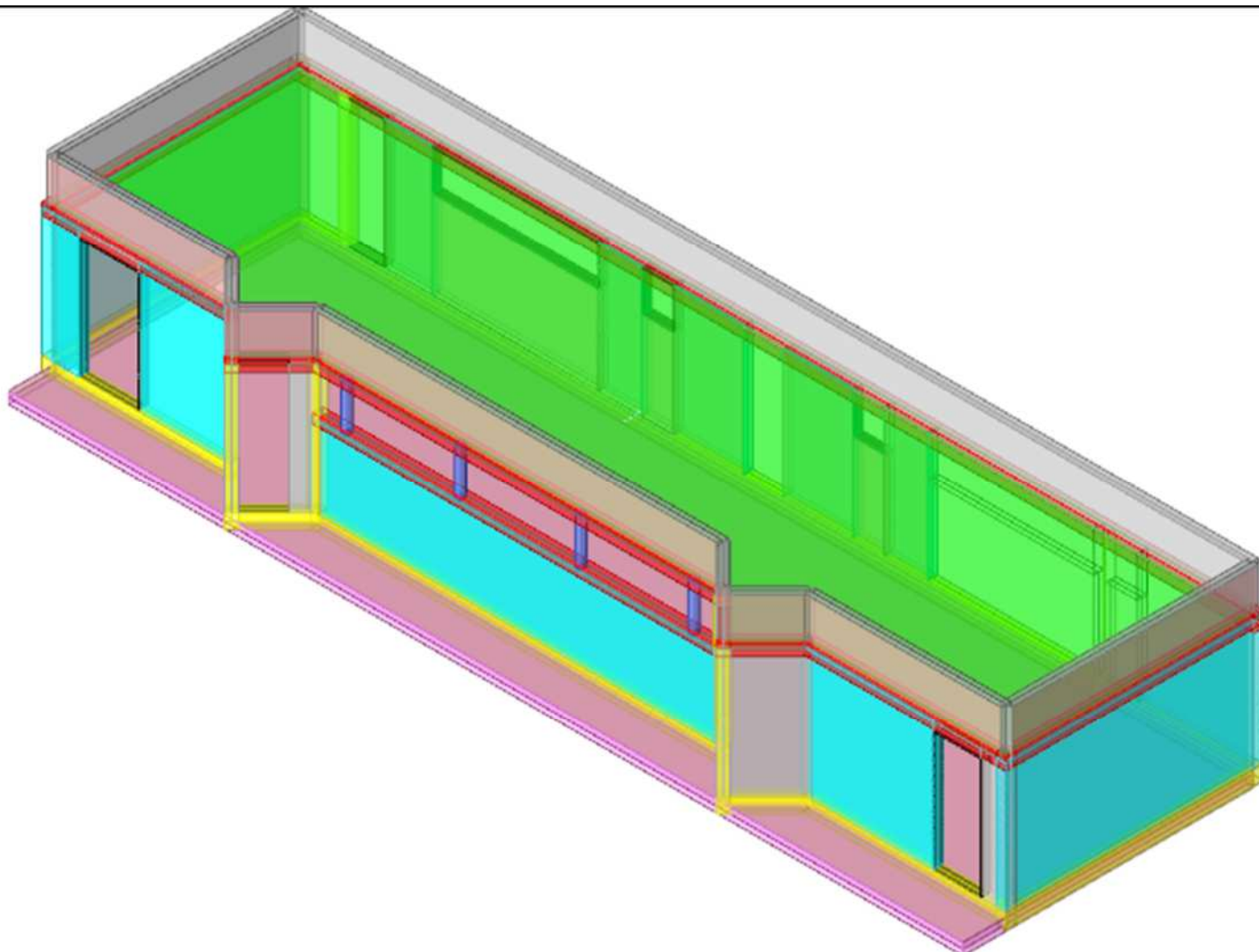
Struttura



Struttura



Struttura



Struttura

5.1.1 Preferenze di normativa

Analisi	
Normativa	D.M. 17-01-18 (N.T.C.)
Tipo di costruzione	2 - Costruzioni con livelli di prestazioni ordinari
Vn	50
Classe d'uso	II
Vr	50
Tipo di analisi	Lineare dinamica
Considera sisma Z	Solo se $Ag \geq 0.15$ g, conformemente a §3.2.3.1
Località	Como, Casnate Con Bernate; Latitudine ED50 45,7572° (45° 45' 26''); Longitudine ED50 9,0737° (9° 4' 25''); Altitudine s.l.m. 334,48 m.
Categoria del suolo	C - Depositi di terreni a grana grossa mediamente addensati o terreni a grana fina mediamente consistenti
Categoria topografica	T1 - Superficie pianeggiante, pendii e rilievi isolati con inclinazione media $i \leq 15^\circ$
Ss orizzontale SLD	1.5
Tb orizzontale SLD	0.106 [s]
Tc orizzontale SLD	0.318 [s]
Td orizzontale SLD	1.679 [s]
Ss orizzontale SLV	1.5
Tb orizzontale SLV	0.149 [s]
Tc orizzontale SLV	0.447 [s]
Td orizzontale SLV	1.764 [s]
St	1
PVr SLD (%)	63
Tr SLD	50
Ag/g SLD	0.0198
Fo SLD	2.561
Tc* SLD	0.169 [s]
PVr SLV (%)	10
Tr SLV	475
Ag/g SLV	0.041
Fo SLV	2.639
Tc* SLV	0.28 [s]
Smorzamento viscoso (%)	5
Classe di duttilità	Non dissipativa
Rotazione del sisma	0 [deg]
Quota dello '0' sismico	-0.45 [m]
Regolarità in pianta	No
Regolarità in elevazione	No
Edificio muratura	Si

Edificio esistente	No	
Altezza costruzione	4.65	[m]
T1,x	0.13683	[s]
T1,y	0.247	[s]
λ SLD,x	0.85	
λ SLD,y	0.85	
λ SLV,x	0.85	
λ SLV,y	0.85	
Limite spostamenti interpiano SLD	0.003	
Fattore di comportamento per sisma SLD X	1.5	
Fattore di comportamento per sisma SLD Y	1.5	
Fattore di comportamento per sisma SLV X	1.5	
Fattore di comportamento per sisma SLV Y	1.5	
Coefficiente di sicurezza per carico limite (fondazioni superficiali)	2.3	
Coefficiente di sicurezza per scorrimento (fondazioni superficiali)	1.1	
Coefficiente di sicurezza portanza verticale pali infissi, punta	1.15	
Coefficiente di sicurezza portanza verticale pali infissi, laterale compressione	1.15	
Coefficiente di sicurezza portanza verticale pali infissi, laterale trazione	1.25	
Coefficiente di sicurezza portanza verticale pali trivellati, punta	1.35	
Coefficiente di sicurezza portanza verticale pali trivellati, laterale compressione	1.15	
Coefficiente di sicurezza portanza verticale pali trivellati, laterale trazione	1.25	
Coefficiente di sicurezza portanza verticale micropali, punta	1.35	
Coefficiente di sicurezza portanza verticale micropali, laterale compressione	1.15	
Coefficiente di sicurezza portanza verticale micropali, laterale trazione	1.25	
Coefficiente di sicurezza portanza trasversale pali	1.3	
Fattore di correlazione resistenza caratteristica dei pali in base alle verticali indagate	1.7	
Coefficiente di sicurezza per ribaltamento (plinti superficiali)	1.15	
Esegui verifiche in combinazioni SLD secondo Circolare 7	Si	

Verifiche C.A.

Normativa	D.M. 17-01-18 (N.T.C.)	
γ_s (fattore di sicurezza parziale per l'acciaio)	1.15	
γ_c (fattore di sicurezza parziale per il calcestruzzo)	1.5	
Limite σ/f_{ck} in combinazione rara	0.6	
Limite σ/f_{ck} in combinazione quasi permanente	0.45	
Limite σ/f_{yk} in combinazione rara	0.8	
Coefficiente di riduzione della τ per cattiva aderenza	0.7	
Dimensione limite fessure w1 §4.1.2.2.4	0.0002	[m]
Dimensione limite fessure w2 §4.1.2.2.4	0.0003	[m]
Dimensione limite fessure w3 §4.1.2.2.4	0.0004	[m]
Fattori parziali di sicurezza unitari per meccanismi duttili di strutture esistenti con fattore q	Si	
Copriferro secondo EC2	No	
α_{cc} elementi nuovi nelle combinazioni sismiche	0.85	
α_{cc} elementi esistenti	0.85	

Verifiche legno

Normativa	D.M. 17-01-18 (N.T.C.)	
γ_M combinazioni fondamentali massiccio	1.5	
γ_M combinazioni fondamentali lamellare	1.45	
γ_M combinazioni fondamentali unioni	1.5	
γ_M combinazioni eccezionali	1	
γ_M combinazioni esercizio	1	
Kmod durata istantaneo, classe 1	1.1	
Kmod durata istantaneo, classe 2	1.1	
Kmod durata istantaneo, classe 3	0.9	
Kmod durata breve, classe 1	0.9	
Kmod durata breve, classe 2	0.9	
Kmod durata breve, classe 3	0.7	
Kmod durata media, classe 1	0.8	
Kmod durata media, classe 2	0.8	
Kmod durata media, classe 3	0.65	
Kmod durata lunga, classe 1	0.7	
Kmod durata lunga, classe 2	0.7	
Kmod durata lunga, classe 3	0.55	
Kmod durata permanente, classe 1	0.6	
Kmod durata permanente, classe 2	0.6	
Kmod durata permanente, classe 3	0.5	
Kdef classe 1	0.6	
Kdef classe 2	0.8	
Kdef classe 3	2	

Verifiche acciaio

Normativa	D.M. 17-01-18 (N.T.C.)	
γ_{M0}	1.05	
γ_{M1}	1.05	
γ_{M2}	1.25	
Coefficiente riduttivo per effetto vettoriale	0.7	
Calcolo coefficienti C1, C2, C3 per Mcr	automatico	
Coefficienti α , β per flessione deviata	unitari	
Verifica semplificata conservativa	si	
L/e_0 iniziale per profili accoppiati compressi	500	
Metodo semplificato formula (4.2.82)	si	
Escludi § 6.2.6.7 EN 1993-1-8:2005 + AC:2009 in 7.5.4.3-7.5.4.5	si	
Applica Nota 1 del prospetto 6.2	si	
Riduzione f_y per tubi tondi di classe 4	no	
Limite spostamento relativo interpiano e monopiano colonne	0.00333	
Limite spostamento relativo complessivo multipiano colonne	0.002	
Considera taglio resistente estremità sagomati	no	
Fattori parziali di sicurezza unitari per meccanismi duttili di strutture esistenti con fattore q	si	
Classe 3 per verifiche sismiche non dissipative profili	No	

Verifiche alluminio

Normativa	D.M. 17-01-18 (N.T.C.)	
γ_{M1}	1.15	
γ_{M2}	1.25	

Verifiche pannelli gessofibra

Normativa	EN 1995-1-1:2004 +AC:2006 + A1:2008 + A2:2014; ETA-03/0050; ETA-07/0086; ETA-08/0147
a	7
b	-0.7
c	0.9
Kmod durata istantaneo, classe 1	1.1
Kmod durata istantaneo, classe 2	0.8
Kmod durata breve, classe 1	0.8
Kmod durata breve, classe 2	0.6
Kmod durata media, classe 1	0.6
Kmod durata media, classe 2	0.45
Kmod durata lunga, classe 1	0.4
Kmod durata lunga, classe 2	0.3
Kmod durata permanente, classe 1	0.2
Kmod durata permanente, classe 2	0.15

5.1.2 Eccentricità accidentali

Quota: Livello o falda a cui si riferisce l'eccentricità.

Eccentricità X: Eccentricità X per sisma Y attribuita alla quota. [m]

Eccentricità Y: Eccentricità Y per sisma X attribuita alla quota. [m]

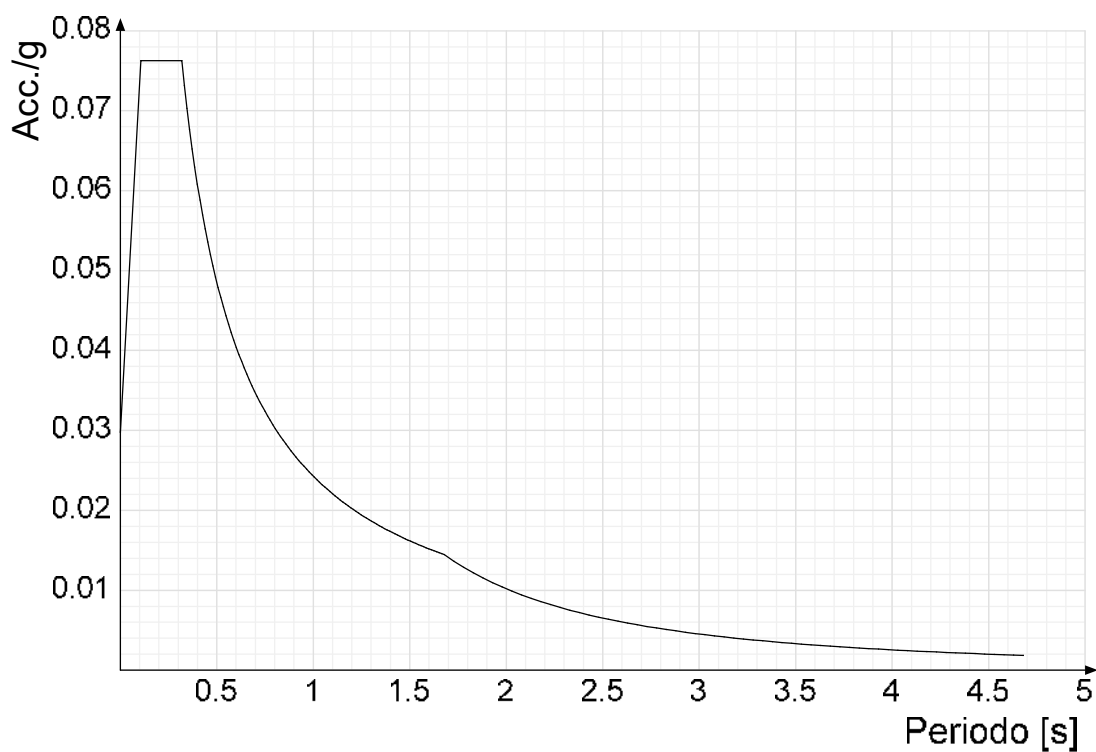
Quota	Eccentricità X	Eccentricità Y
Fondazione	0	0
Cordolo	0	0
appoggio pilastrini	0	0
Copertura	1.2053	0.3668
Filo sopra muretto	0	0

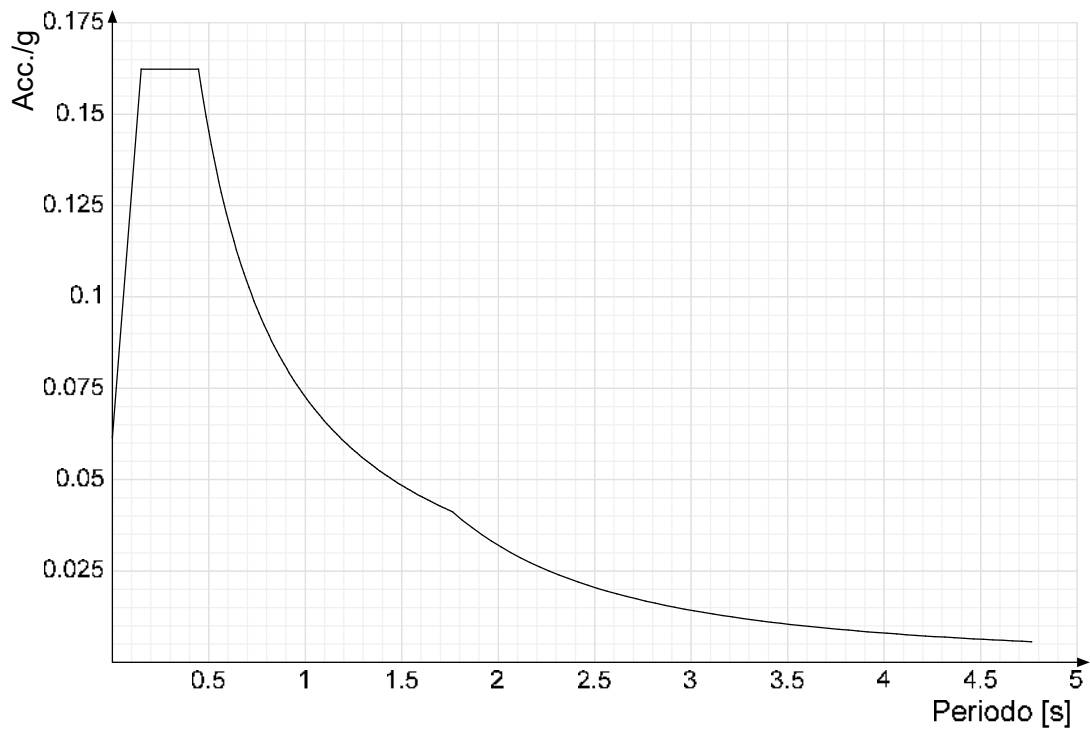
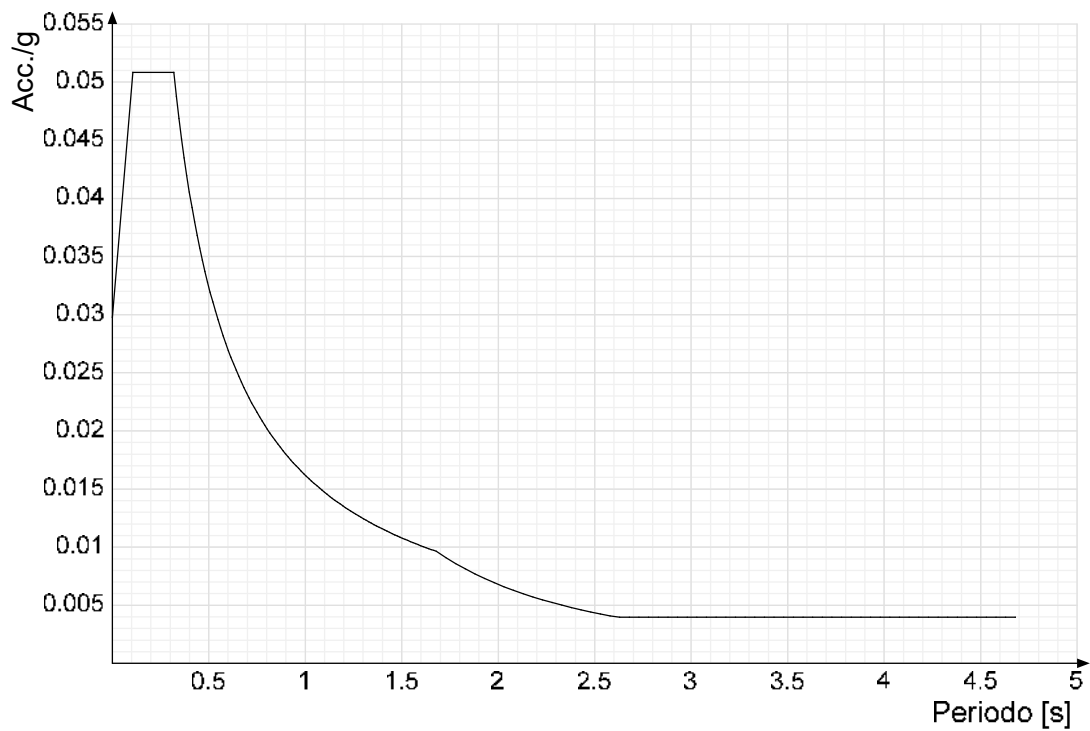
5.1.3 Spettri

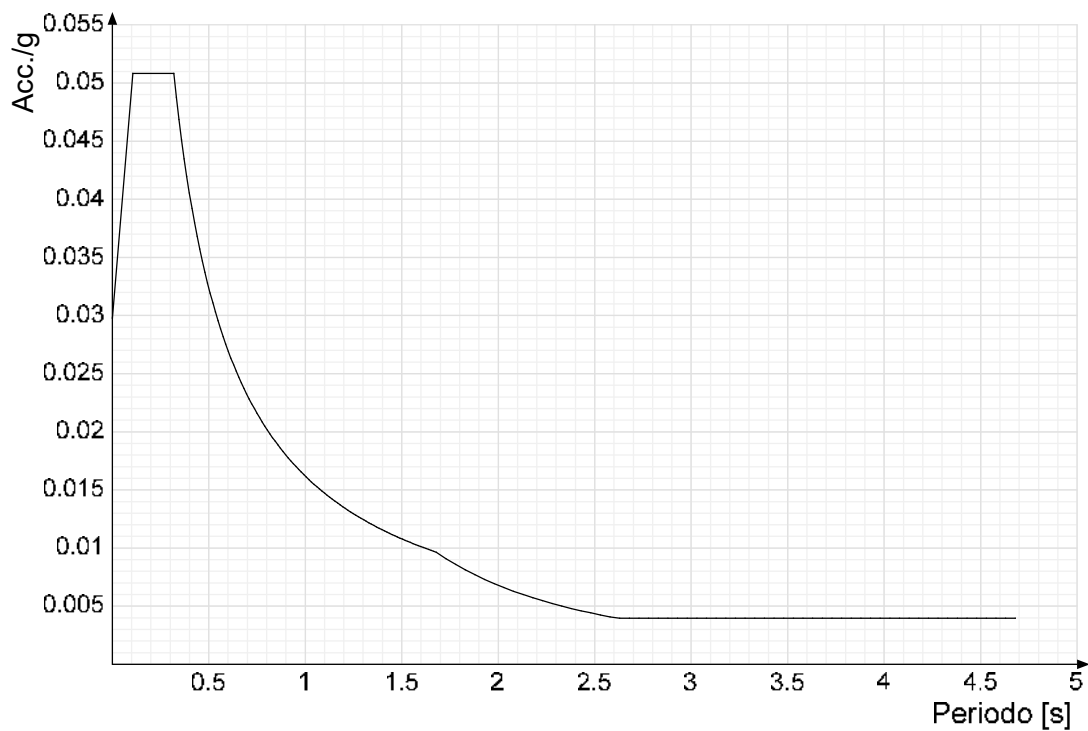
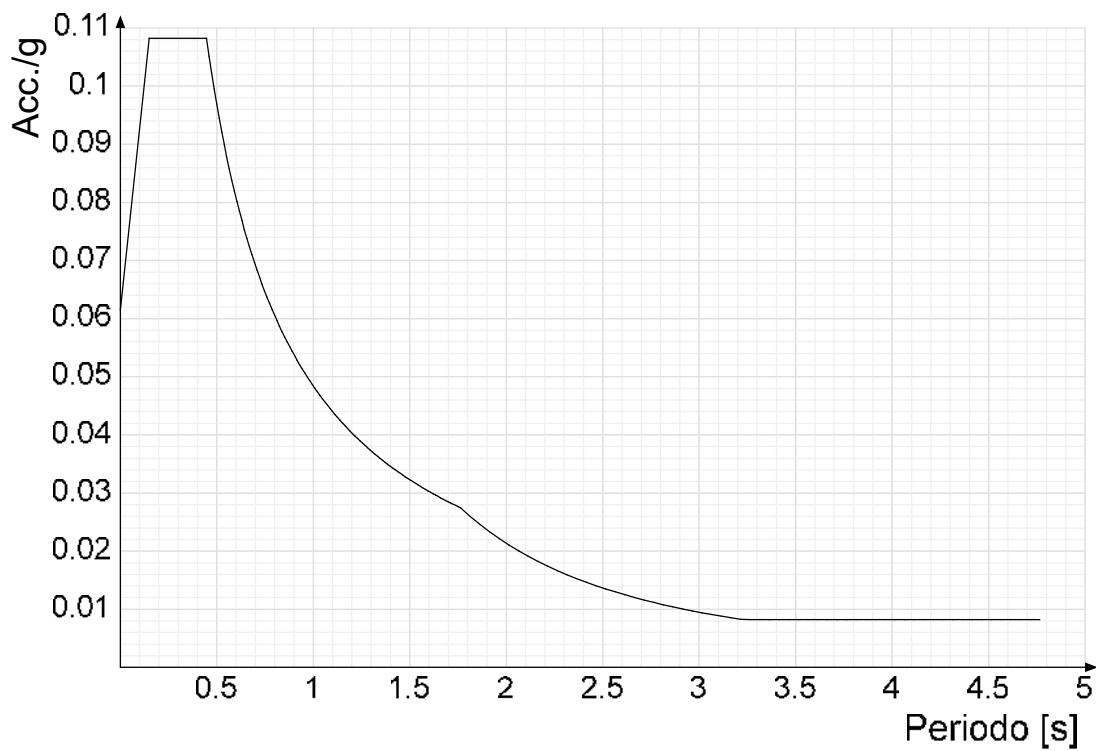
Acc.g: Accelerazione spettrale normalizzata ottenuta dividendo l'accelerazione spettrale per l'accelerazione di gravità.

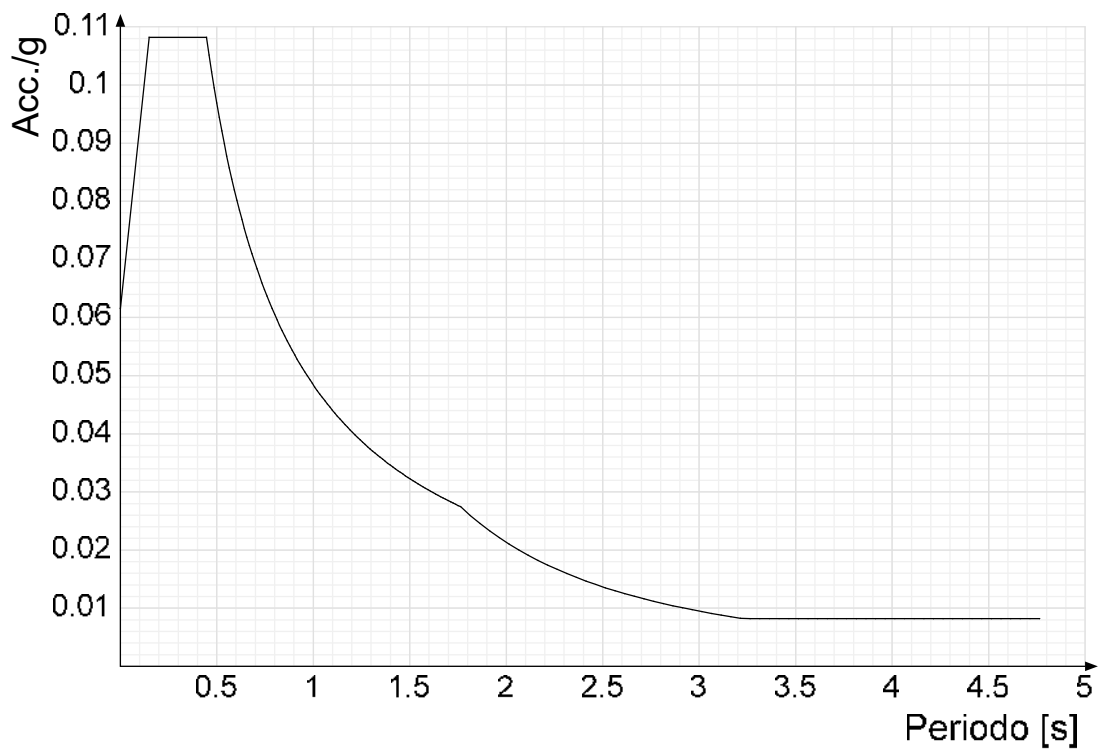
Periodo: Periodo di vibrazione.

Spettro di risposta elastico in accelerazione delle componenti orizzontali SLD § 3.2.3.2.1 [3.2.2]

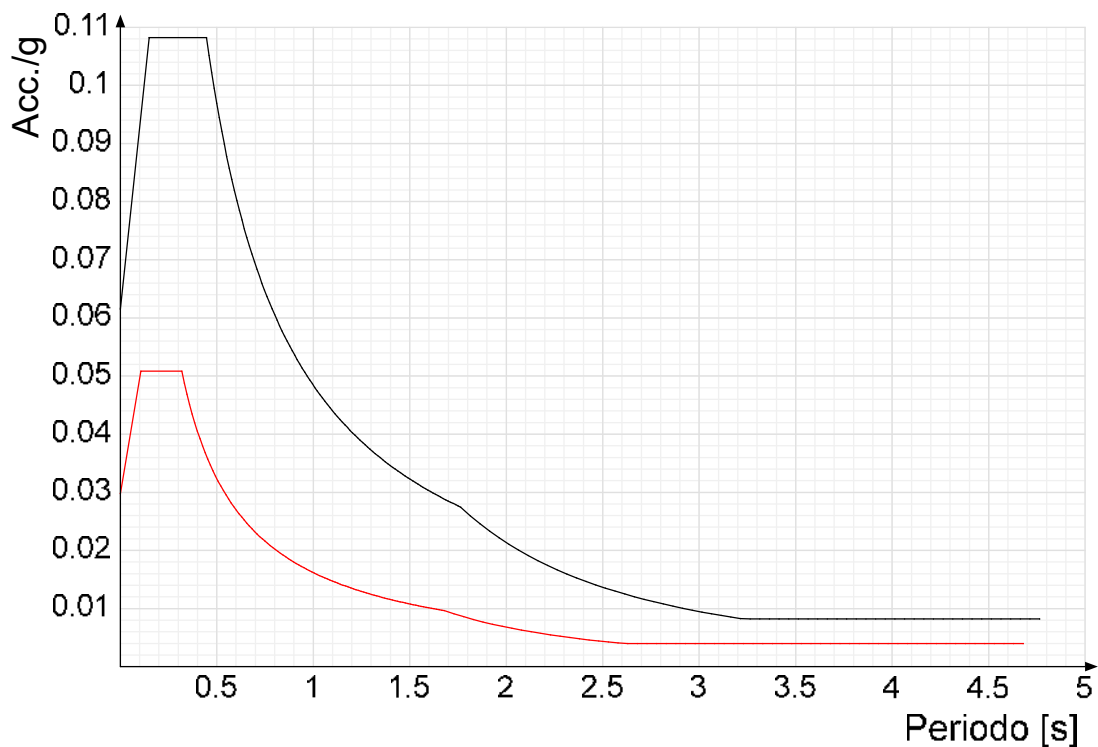


Spettro di risposta elastico in accelerazione delle componenti orizzontali SLV § 3.2.3.2.1 [3.2.2]**Spettro di risposta di progetto in accelerazione della componente X SLD § 3.2.3.5**

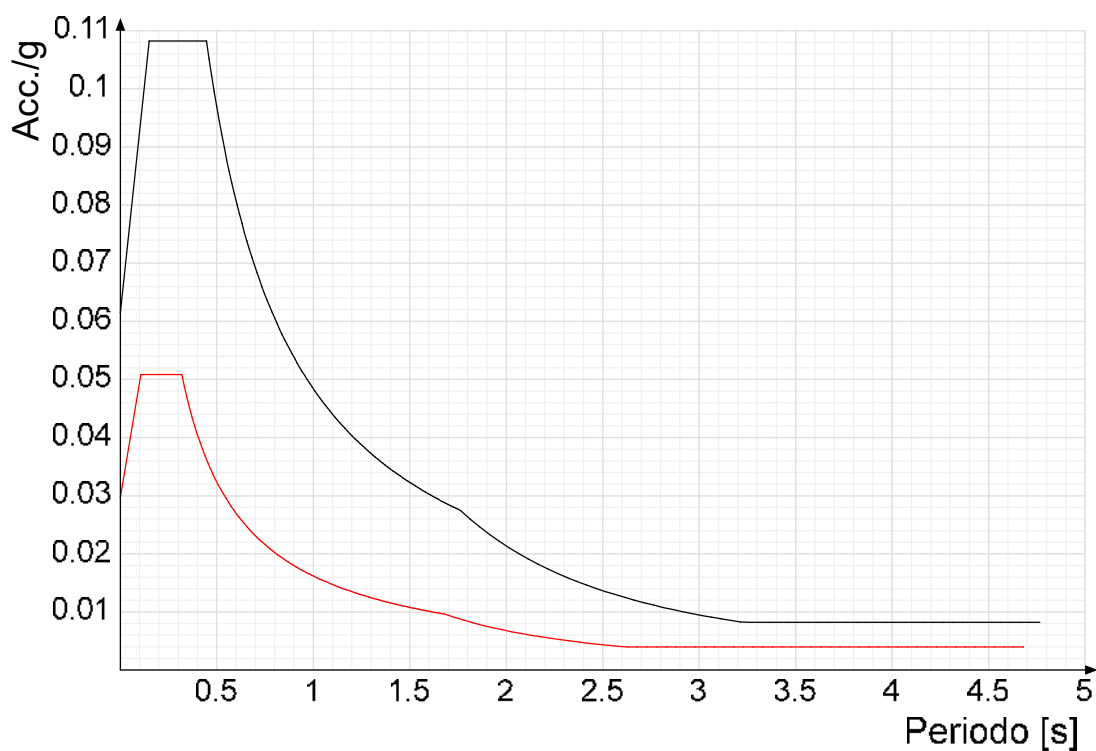
Spettro di risposta di progetto in accelerazione della componente Y SLD § 3.2.3.5**Spettro di risposta di progetto in accelerazione della componente X SLV § 3.2.3.5**

Spettro di risposta di progetto in accelerazione della componente Y SLV § 3.2.3.5**Confronti spettri SLV-SLD**

Vengono confrontati lo spettro Spettro di risposta di progetto in accelerazione della componente X SLD § 3.2.3.5 (di colore rosso) e Spettro di risposta di progetto in accelerazione della componente X SLV § 3.2.3.5 (di colore nero).

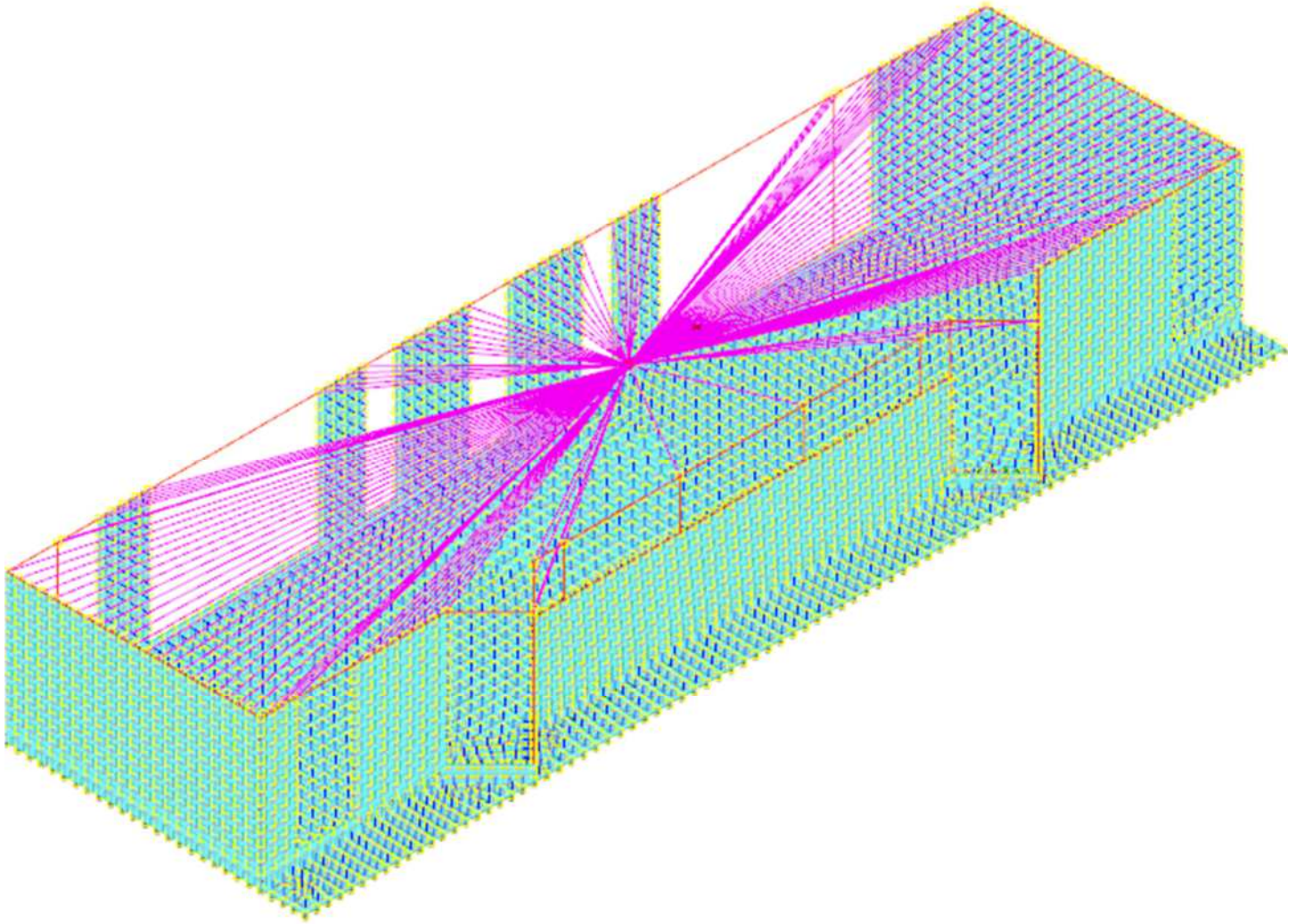


Vengono confrontati lo spettro Spettro di risposta di progetto in accelerazione della componente Y SLD § 3.2.3.5 (di colore rosso) e Spettro di risposta di progetto in accelerazione della componente Y SLV § 3.2.3.5 (di colore nero).

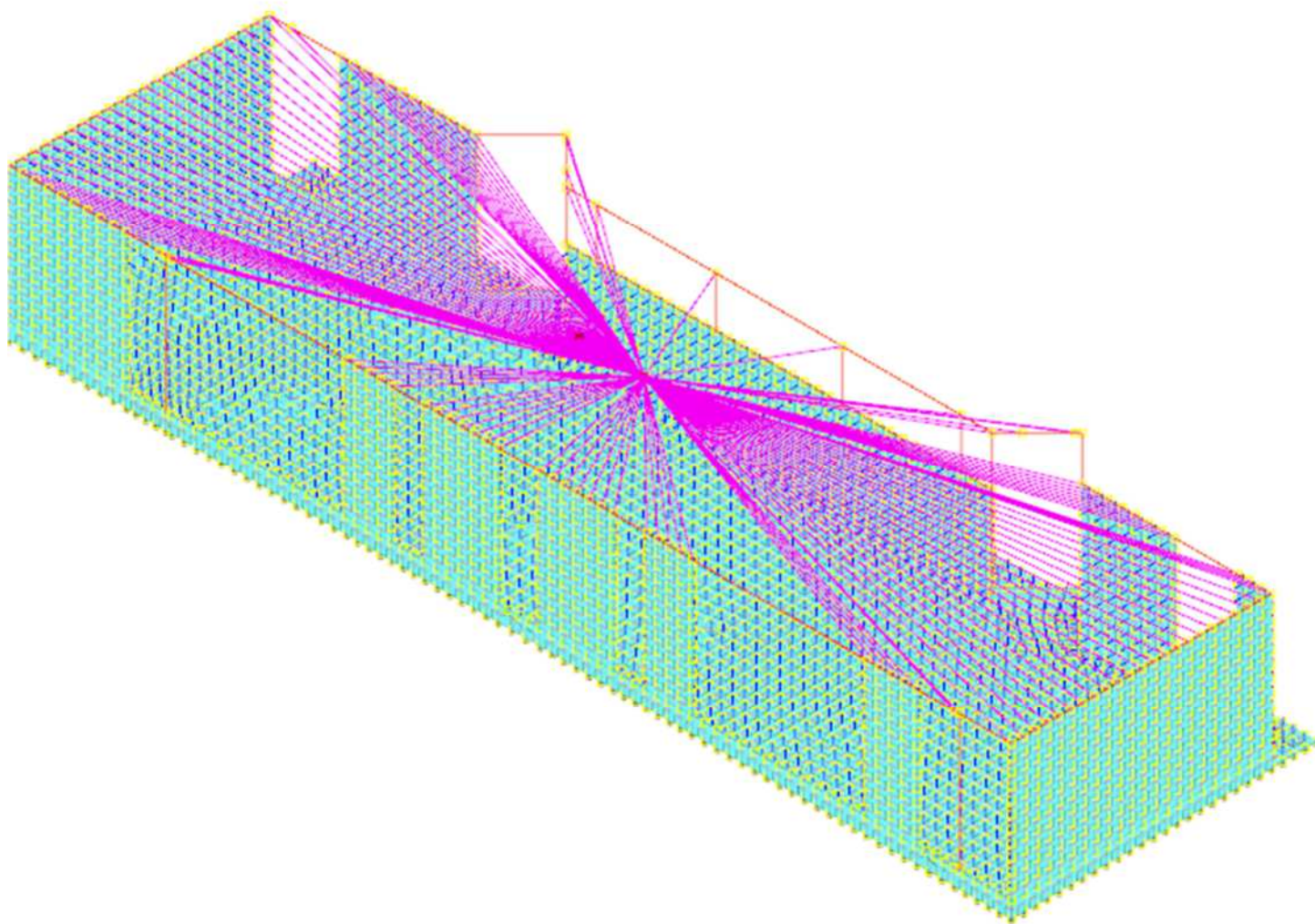


5.1.4 Preferenze FEM

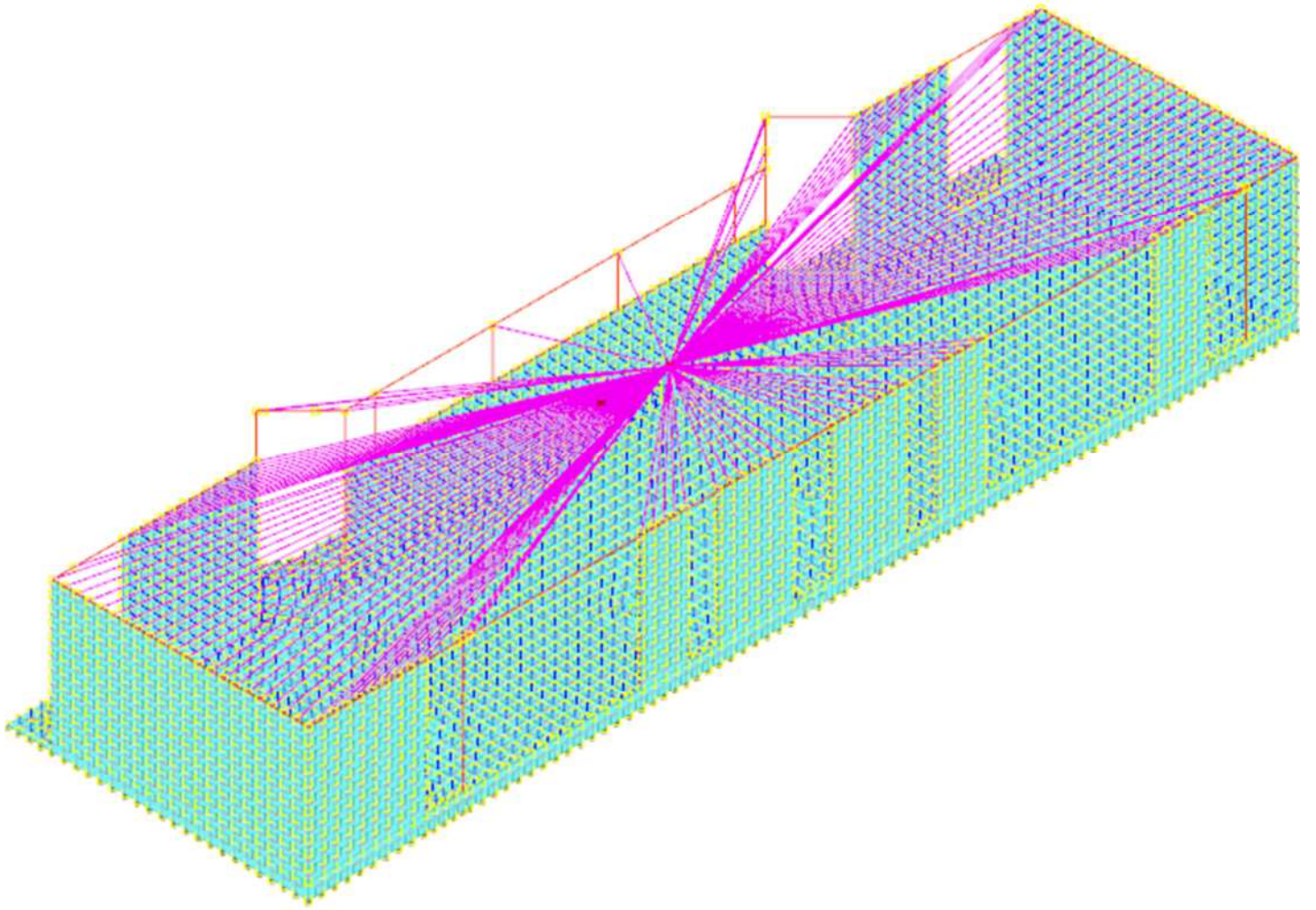
Dimensione massima ottimale mesh pareti (default)	0.3	[m]
Dimensione massima ottimale mesh piastre (default)	0.3	[m]
Dimensione massima ottimale suddivisioni archi finestre/porte (default)	0.3	[m]
Tipo di mesh dei gusci (default)	Quadrilateri o triangoli	
Tipo di mesh imposta ai gusci	Specifico dell'elemento	
Metodo P-Delta	non utilizzato	
Analisi buckling	non utilizzata	
Rapporto spessore flessionale/membranale gusci muratura verticali	0.2	
Spessori membranale e flessionale pareti XLAM da sole tavole verticali	No	
Moltiplicatore rigidità connettori pannelli pareti legno a diaframma	1	
Tolleranza di parallelismo	4.99	[deg]
Tolleranza di unicità punti	0.1	[m]
Tolleranza generazione nodi di aste	0.01	[m]
Tolleranza di parallelismo in suddivisione aste	4.99	[deg]
Tolleranza generazione nodi di gusci	0.04	[m]
Tolleranza eccentricità carichi concentrati	1	[m]
Considera deformabilità a taglio negli elementi guscio	No	
Modello elastico pareti in muratura	Gusci	
Concentra masse pareti nei vertici	No	
Segno risultati analisi spettrale	Analisi statica	
Metodo di risoluzione della matrice	Intel MKL PARDISO	
Scrivi commenti nel file di input	No	
Scrivi file di output in formato testo	No	
Solidi colle e corpi ruvidi (default)	Solidi reali	
Moltiplicatore rigidità molla torsionale applicata ad aste di fondazione	1	
Modello trave su suolo alla Winkler nel caso di modellazione lineare	Equilibrio elastico	
Numero di modi di vibrare da ricercare	20	
Algoritmo di analisi modale	Ritz	
Algoritmo di combinazione modale	CQC	



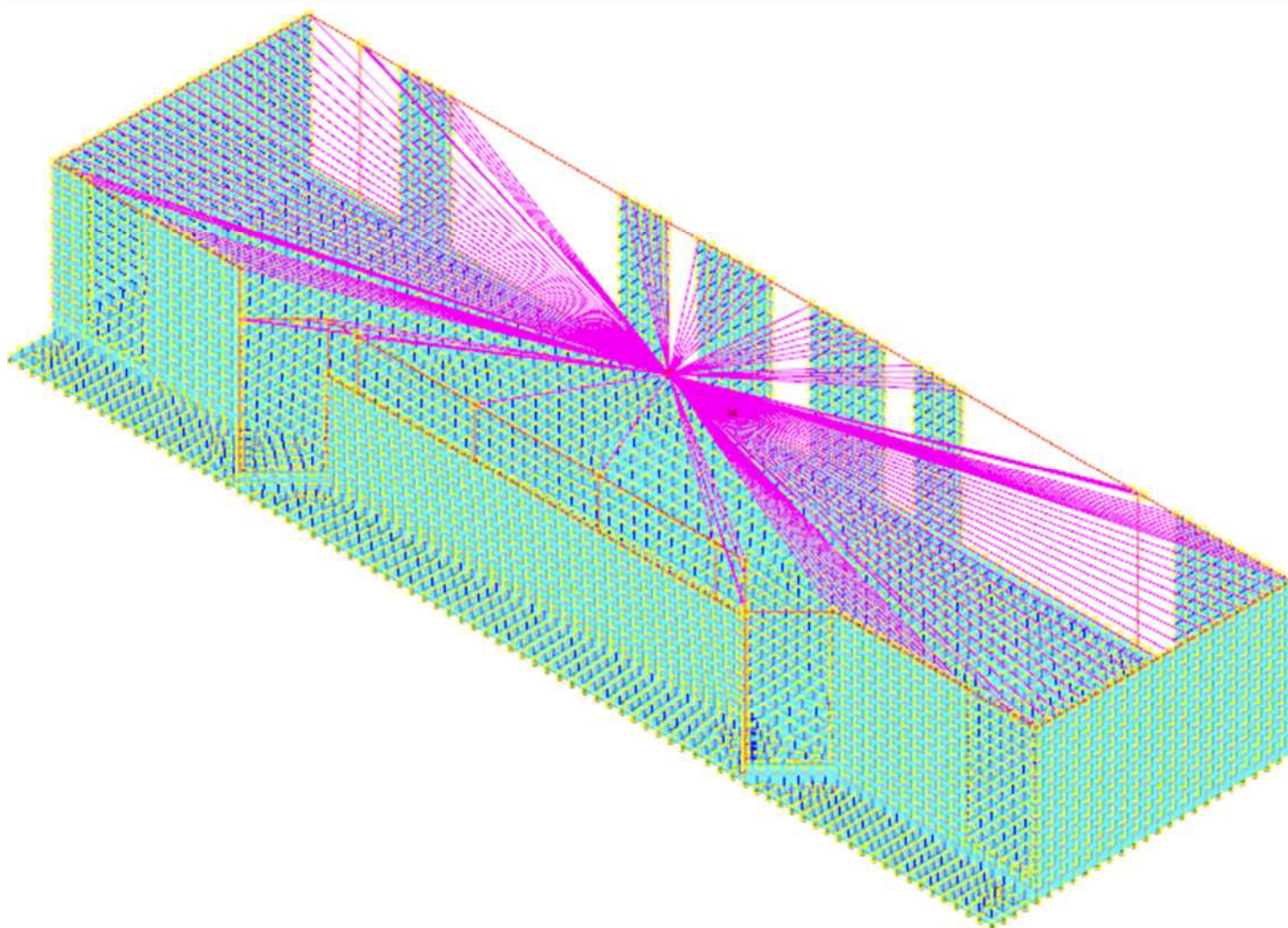
Modello



Modello



Modello



Modello

5.1.5 Moltiplicatori inerziali

Tipologia: tipo di entità a cui si riferiscono i moltiplicatori inerziali.

J2: moltiplicatore inerziale di J2. Il valore è adimensionale.

J3: moltiplicatore inerziale di J3. Il valore è adimensionale.

Jt: moltiplicatore inerziale di Jt. Il valore è adimensionale.

A: moltiplicatore dell'area della sezione. Il valore è adimensionale.

A2: moltiplicatore dell'area a taglio in direzione 2. Il valore è adimensionale.

A3: moltiplicatore dell'area a taglio in direzione 3. Il valore è adimensionale.

Conci rigidi: fattore di riduzione dei tronchi rigidi. Il valore è adimensionale.

Tipologia	J2	J3	Jt	A	A2	A3	Conci rigidi
Trave C.A.	1	1	0.01	1	1	1	0.5
Pilastro C.A.	1	1	0.01	1	1	1	0.5
Trave di fondazione	1	1	0.01	1	1	1	0.5
Palo	1	1	0.01	1	1	1	0
Trave in legno	1	1	1	1	1	1	1
Colonna in legno	1	1	1	1	1	1	1
Trave in acciaio	1	1	1	1	1	1	1
Colonna in acciaio	1	1	1	1	1	1	1
Trave di reticolare in acciaio	1	1	1	1	1	1	1
Maschio in muratura	0	1	0	1	1	1	1
Pilastro in muratura	1	1	0.01	1	1	1	0.5
Trave di accoppiamento in muratura	0	1	0	1	1	1	1
Trave di scala C.A. nervata	1	1	1	1	1	1	0.5
Trave tralicciata	1	1	0.01	1	1	1	0.5
Colonna acciaio-calcestruzzo	1	1	1	1	1	1	1
Trave acciaio-calcestruzzo	1	1	1	1	1	1	1

5.1.6 Preferenze di analisi non lineare FEM

Metodo iterativo

Secante

Tolleranza iterazione

0.00001

Numero massimo iterazioni

50

5.1.7 Preferenze di analisi carichi superficiali

Detrazione peso proprio solai nelle zone di sovrapposizione

non applicata

Metodo di ripartizione

a zone d'influenza

Percentuale carico calcolato a trave continua

0

Esegui smoothing diagrammi di carico	applicata	
Tolleranza smoothing altezza trapezi	0.001	[kN/m]
Tolleranza smoothing altezza media trapezi	0.001	[kN/m]

5.1.8 Preferenze del suolo

Fondazioni non modellate e struttura bloccata alla base	no	
Fondazioni bloccate orizzontalmente	si	
Considera peso sismico delle fondazioni	no	
Fondazioni superficiali e profonde su suolo elastoplastico	no	
Coefficiente di sottofondo verticale per fondazioni superficiali (default)	5000	[kN/m ³]
Rapporto coefficiente di sottofondo orizzontale/verticale	0.5	
Pressione verticale limite sul terreno per abbassamento (default)	1000	[kN/m ²]
Pressione verticale limite sul terreno per innalzamento (default)	0.1	[kN/m ²]
Metodo di calcolo della K verticale	Vesic	
Metodo di calcolo della portanza e della pressione limite	EC7	
Terreno laterale di riporto da piano posa fondazioni (default)	CasnateA	
Dimensione massima della discretizzazione del palo (default)	2	[m]
Moltiplicatore coesione per pressione orizzontale limite nei pali	1	
Moltiplicatore spinta passiva per pressione orizzontale pali	1	
K punta palo (default)	40000	[kN/m ³]
Pressione limite punta palo (default)	1000	[kN/m ²]
Pressione per verifica schiacciamento fondazioni superficiali	575	[kN/m ²]
Calcola cedimenti fondazioni superficiali	si	
Spessore massimo strato	1	[m]
Profondità massima	30	[m]
Cedimento assoluto ammissibile	0.05	[m]
Cedimento differenziale ammissibile	0.05	[m]
Cedimento relativo ammissibile	0.05	[m]
Rapporto di inflessione F/L ammissibile	0.003333	
Rotazione rigida ammissibile	0.191	[deg]
Rotazione assoluta ammissibile	0.191	[deg]
Distorsione positiva ammissibile	0.191	[deg]
Distorsione negativa ammissibile	0.095	[deg]
Considera fondazioni compensate	no	
Coefficiente di riduzione della a Max attesa	0.3	
Condizione per la valutazione della spinta su pareti	Lungo termine	
Considera l'azione sismica del terreno anche su pareti sotto lo zero sismico	no	
Calcola cedimenti teorici pali	no	
Considera accorciamento del palo	si	
Distanza influenza cedimento palo	10	[m]
Distribuzione attrito laterale	Attrito laterale uniforme	
Ripartizione del carico	Ripartizione come da modello FEM	
Scelta terreno laterale	Media pesata degli strati coinvolti	
Scelta terreno punta	Media pesata degli strati coinvolti	
Cedimento assoluto ammissibile	0.05	[m]
Cedimento medio ammissibile	0.05	[m]
Cedimento differenziale ammissibile	0.05	[m]
Rotazione rigida ammissibile	0.191	[deg]
Trascura la coesione efficace in verifica allo scorrimento	si	
Considera inclinazione spinta del terreno contro pareti	no	
Esegui verifica a liquefazione	no	
Metodo di verifica liquefazione	Seed-Idriss (1982)	
Coeff. di sicurezza minimo a liquefazione	1.3	
Magnitudo scaling factor per liquefazione	1	

5.1.9 Preferenze progetto muratura

Forza minima aggancio al piano (default)	0	[kN/m]
Denominatore per momento ortogonale (default)	8	
Minima resistenza trazione travi (default)	35	[kN]
Angolo cuneo verifica ribaltamento (default)	0	[deg]
Considera $d = 0.8 * h$ nei maschi senza fibre compresse	No	
Verifica pressoflessione deviata	No	
Considera effetto piastra in presenza di irrigidimenti	No	
N = 0 per verifica fessurazione diagonale elementi esistenti in D.M. 17-01-2018	Si	
Resistenza a pressoflessione FRCM	Secondo CNR-DT 215	
Considera rinforzi FRP/FRCM anche per combinazioni non sismiche	No	
Schema eccentricità di carico solaio	Triangolare	

5.2 Azioni e carichi

5.2.1 Azione del vento

Zona	Zona 1	
Rugosità	Aree urbane in cui almeno il 15% della superficie sia coperto da edifici la cui altezza media superi i 15m	
Categoria esposizione	V	
Vb	25	[m/s]
Tr	0.5	[m/s]
Ct	0.01	[m/s]
qr	0.391	[kN/m ²]
Quota piano campagna	0	[m]

5.2.2 Azione della neve

Zona	Zona I alpina	
Classe topografica	Aree in cui non è presente una significativa rimozione di neve sulla costruzione prodotta dal vento, a causa del terreno, altre costruzioni o alberi	
Ce	1	
Ct	1	
Tr	50	

qsk 1.68 [kN/m²]

5.2.3 Condizioni elementari di carico

Descrizione: nome assegnato alla condizione elementare.

Nome breve: nome breve assegnato alla condizione elementare.

Durata: descrive la durata della condizione (necessario per strutture in legno).

ψ_0 : coefficiente moltiplicatore ψ_0 . Il valore è adimensionale.

ψ_1 : coefficiente moltiplicatore ψ_1 . Il valore è adimensionale.

ψ_2 : coefficiente moltiplicatore ψ_2 . Il valore è adimensionale.

Con segno: descrive se la condizione elementare ha la possibilità di variare di segno.

Descrizione	Nome breve	Durata	ψ_0	ψ_1	ψ_2	Con segno
Pesi strutturali	Pesi	Permanente				
Permanenti portati	Port.	Permanente				
Neve	Neve	Media	0.5	0.2	0	
Variabile H	Variabile H	Media	0	0	0	
ΔT	ΔT	Media	0.6	0.5	0	No
Sisma X SLV	SLV X					
Sisma Y SLV	SLV Y					
Sisma Z SLV	SLV Z					
Eccentricità Y per sisma X SLV	EySx SLV					
Eccentricità X per sisma Y SLV	ExSy SLV					
Sisma X SLD	X SLD					
Sisma Y SLD	Y SLD					
Sisma Z SLD	Z SLD					
Eccentricità Y per sisma X SLD	EySx SLD					
Eccentricità X per sisma Y SLD	ExSy SLD					
Terreno sisma X SLV	Tr sLV X					
Terreno sisma Y SLV	Tr sLV Y					
Terreno sisma Z SLV	Tr sLV Z					
Terreno sisma X SLD	Tr x SLD					
Terreno sisma Y SLD	Tr y SLD					
Terreno sisma Z SLD	Tr z SLD					
Rig Ux	Rig Ux					
Rig Uy	Rig Uy					
Rig Rz	Rig Rz					

5.2.4 Combinazioni di carico

Nome: E' il nome esteso che contraddistingue la condizione elementare di carico.

Nome breve: E' il nome compatto della condizione elementare di carico, che viene utilizzato altrove nella relazione.

Pesi: Pesi strutturali

Port.: Permanenti portati

Neve: Neve

Variabile H: Variabile H

ΔT : ΔT

X SLD: Sisma X SLD

Y SLD: Sisma Y SLD

Z SLD: Sisma Z SLD

EySx SLD: Eccentricità Y per sisma X SLD

ExSy SLD: Eccentricità X per sisma Y SLD

Tr x SLD: Terreno sisma X SLD

Tr y SLD: Terreno sisma Y SLD

Tr z SLD: Terreno sisma Z SLD

SLV X: Sisma X SLV

SLV Y: Sisma Y SLV

SLV Z: Sisma Z SLV

EySx SLV: Eccentricità Y per sisma X SLV

ExSy SLV: Eccentricità X per sisma Y SLV

Tr sLV X: Terreno sisma X SLV

Tr sLV Y: Terreno sisma Y SLV

Tr sLV Z: Terreno sisma Z SLV

Rig Ux: Rig Ux

Rig Uy: Rig Uy

Rig Rz: Rig Rz

Tutte le combinazioni di carico vengono raggruppate per famiglia di appartenenza. Le celle di una riga contengono i coefficienti moltiplicatori della i-esima combinazione, dove il valore della prima cella è da intendersi come moltiplicatore associato alla prima condizione elementare, la seconda cella si riferisce alla seconda condizione elementare e così via.

Famiglia SLU

Il nome compatto della famiglia è SLU.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Neve	Variabile H	ΔT
1	SLU 1	1	0.8	0	0	0
2	SLU 2	1	0.8	0	1.5	0
3	SLU 3	1	0.8	0.75	1.5	0
4	SLU 4	1	0.8	1.5	0	0
5	SLU 5	1	1.5	0	0	0
6	SLU 6	1	1.5	0	1.5	0
7	SLU 7	1	1.5	0.75	1.5	0
8	SLU 8	1	1.5	1.5	0	0
9	SLU 9	1.3	0.8	0	0	0
10	SLU 10	1.3	0.8	0	1.5	0
11	SLU 11	1.3	0.8	0.75	1.5	0
12	SLU 12	1.3	0.8	1.5	0	0
13	SLU 13	1.3	1.5	0	0	0
14	SLU 14	1.3	1.5	0	1.5	0
15	SLU 15	1.3	1.5	0.75	1.5	0
16	SLU 16	1.3	1.5	1.5	0	0

Famiglia SLE rara

Il nome compatto della famiglia è SLE RA.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Neve	Variabile H	ΔT
1	SLE RA 1	1	1	0	0	0
2	SLE RA 2	1	1	0	1	0
3	SLE RA 3	1	1	0.5	1	0
4	SLE RA 4	1	1	1	0	0

Famiglia SLE frequente

Il nome compatto della famiglia è SLE FR.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Neve	Variabile H	ΔT
1	SLE FR 1	1	1	0	0	0
2	SLE FR 2	1	1	0.2	0	0

Famiglia SLE quasi permanente

Il nome compatto della famiglia è SLE QP.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Neve	Variabile H	ΔT
1	SLE QP 1	1	1	0	0	0

Famiglia SLU eccezionale

Il nome compatto della famiglia è SLU EX.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Neve	Variabile H	ΔT
------	------------	------	-------	------	-------------	----

Famiglia SLD

Il nome compatto della famiglia è SLD.

Poiché il numero di condizioni elementari previste per le combinazioni di questa famiglia è cospicuo, la tabella verrà spezzata in più parti.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Neve	Variabile H	ΔT	X SLD	Y SLD
1	SLD 1	1	1	0	0	0	-1	-0.3
2	SLD 2	1	1	0	0	0	-1	-0.3
3	SLD 3	1	1	0	0	0	-1	0.3
4	SLD 4	1	1	0	0	0	-1	0.3
5	SLD 5	1	1	0	0	0	-0.3	-1
6	SLD 6	1	1	0	0	0	-0.3	-1
7	SLD 7	1	1	0	0	0	-0.3	1
8	SLD 8	1	1	0	0	0	-0.3	1
9	SLD 9	1	1	0	0	0	0.3	-1
10	SLD 10	1	1	0	0	0	0.3	-1
11	SLD 11	1	1	0	0	0	0.3	1
12	SLD 12	1	1	0	0	0	0.3	1
13	SLD 13	1	1	0	0	0	1	-0.3
14	SLD 14	1	1	0	0	0	1	-0.3
15	SLD 15	1	1	0	0	0	1	0.3
16	SLD 16	1	1	0	0	0	1	0.3

Nome	Nome breve	Z SLD	EySx SLD	ExSy SLD	Tr x SLD	Tr y SLD	Tr z SLD
1	SLD 1	0	-1	0.3	-1	-0.3	0
2	SLD 2	0	1	-0.3	-1	-0.3	0
3	SLD 3	0	-1	0.3	-1	0.3	0
4	SLD 4	0	1	-0.3	-1	0.3	0
5	SLD 5	0	-0.3	1	-0.3	-1	0
6	SLD 6	0	0.3	-1	-0.3	-1	0
7	SLD 7	0	-0.3	1	-0.3	1	0
8	SLD 8	0	0.3	-1	-0.3	1	0
9	SLD 9	0	-0.3	1	0.3	-1	0
10	SLD 10	0	0.3	-1	0.3	-1	0
11	SLD 11	0	-0.3	1	0.3	1	0
12	SLD 12	0	0.3	-1	0.3	1	0
13	SLD 13	0	-1	0.3	1	-0.3	0
14	SLD 14	0	1	-0.3	1	-0.3	0
15	SLD 15	0	-1	0.3	1	0.3	0
16	SLD 16	0	1	-0.3	1	0.3	0

Famiglia SLV

Il nome compatto della famiglia è SLV.

Poiché il numero di condizioni elementari previste per le combinazioni di questa famiglia è cospicuo, la tabella verrà spezzata in più parti.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Neve	Variabile H	ΔT	SLV X	SLV Y
1	SLV 1	1	1	0	0	0	-1	-0.3
2	SLV 2	1	1	0	0	0	-1	-0.3
3	SLV 3	1	1	0	0	0	-1	0.3
4	SLV 4	1	1	0	0	0	-1	0.3
5	SLV 5	1	1	0	0	0	-0.3	-1
6	SLV 6	1	1	0	0	0	-0.3	-1
7	SLV 7	1	1	0	0	0	-0.3	1
8	SLV 8	1	1	0	0	0	-0.3	1
9	SLV 9	1	1	0	0	0	0.3	-1
10	SLV 10	1	1	0	0	0	0.3	-1
11	SLV 11	1	1	0	0	0	0.3	1
12	SLV 12	1	1	0	0	0	0.3	1
13	SLV 13	1	1	0	0	0	1	-0.3
14	SLV 14	1	1	0	0	0	1	-0.3
15	SLV 15	1	1	0	0	0	1	0.3
16	SLV 16	1	1	0	0	0	1	0.3

Nome	Nome breve	SLV Z	EySx SLV	ExSy SLV	Tr sLV X	Tr sLV Y	Tr sLV Z
1	SLV 1	0	-1	0.3	-1	-0.3	0
2	SLV 2	0	1	-0.3	-1	-0.3	0
3	SLV 3	0	-1	0.3	-1	0.3	0
4	SLV 4	0	1	-0.3	-1	0.3	0
5	SLV 5	0	-0.3	1	-0.3	-1	0
6	SLV 6	0	0.3	-1	-0.3	-1	0
7	SLV 7	0	-0.3	1	-0.3	1	0
8	SLV 8	0	0.3	-1	-0.3	1	0
9	SLV 9	0	-0.3	1	0.3	-1	0
10	SLV 10	0	0.3	-1	0.3	-1	0

Nome	Nome breve	SLV Z	EySx SLV	ExSy SLV	Tr sLV X	Tr sLV Y	Tr sLV Z
11	SLV 11	0	-0.3	1	0.3	1	0
12	SLV 12	0	0.3	-1	0.3	1	0
13	SLV 13	0	-1	0.3	1	-0.3	0
14	SLV 14	0	1	-0.3	1	-0.3	0
15	SLV 15	0	-1	0.3	1	0.3	0
16	SLV 16	0	1	-0.3	1	0.3	0

Famiglia Calcolo rigidezza torsionale/flessionale di piano

Il nome compatto della famiglia è CRTFP.

Nome	Nome breve	Rig Ux	Rig Uy	Rig Rz
Rig. Ux+	CRTFP Ux+	1	0	0
Rig. Ux-	CRTFP Ux-	-1	0	0
Rig. Uy+	CRTFP Uy+	0	1	0
Rig. Uy-	CRTFP Uy-	0	-1	0
Rig. Rz+	CRTFP Rz+	0	0	1
Rig. Rz-	CRTFP Rz-	0	0	-1

5.2.5 Definizioni di carichi superficiali

Nome: nome identificativo della definizione di carico.

Valori: valori associati alle condizioni di carico.

Condizione: condizione di carico a cui sono associati i valori.

Descrizione: nome assegnato alla condizione elementare.

Valore: valore del carico per unità di superficie, nel caso il tipo sia "Verticale", "Verticale in proiezione", "Normale alla superficie". [kN/m²]

Cp vento: valore del coefficiente di pressione Cp, nel caso il tipo sia "Cp vento". Il valore è adimensionale.

Tipo: tipo di carico.

Nome	Valori			
	Condizione	Valore	Cp vento	Tipo
1	Pesi strutturali	0		Verticale
	Permanenti portati	4		Verticale
	Neve	1.5		Verticale
	Variabile H	0.5		Verticale

5.3 Quote

5.3.1 Livelli

Descrizione breve: nome sintetico assegnato al livello.

Descrizione: nome assegnato al livello.

Quota: quota superiore espressa nel sistema di riferimento assoluto. [m]

Spessore: spessore del livello. [m]

Descrizione breve	Descrizione	Quota	Spessore
L1	Fondazione	-0.45	0.3
L2	Cordolo	0	0.45
L3	appoggio pilastri	1.95	0.25
L4	Copertura	3.15	0.25
L5	Filo sopra muretto	4.2	0

5.3.2 Tronchi

Descrizione breve: nome sintetico assegnato al tronco.

Descrizione: nome assegnato al tronco.

Quota 1: riferimento della prima quota di definizione del tronco. esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [m]

Quota 2: riferimento della seconda quota di definizione del tronco. esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [m]

Descrizione breve	Descrizione	Quota 1	Quota 2
T1	Fondazione - Piano 1	Fondazione	Copertura
T2	appoggio pilastri - Copertura	appoggio pilastri	Copertura
T3	Fondazione - appoggio pilastri	Fondazione	appoggio pilastri
T4	Copertura - Filo sopra muretto	Copertura	Filo sopra muretto
T5	Fondazione - Cordolo	Fondazione	Cordolo
T6	Cordolo - Copertura	Cordolo	Copertura
T7	Cordolo - Copertura	Cordolo	Copertura
T8	Cordolo - appoggio pilastri	Cordolo	appoggio pilastri

5.4 Sondaggi del sito

Vengono elencati in modo sintetico tutti i sondaggi risultanti dalle verticali di indagine condotte in sito, con l'indicazione dei terreni incontrati, degli spessori e dell'eventuale falda acquifera.

Nome attribuito al sondaggio: Sondaggio_1

Coordinate planimetriche del sondaggio nel sistema globale scelto: 0, 0

Quota della sommità del sondaggio (P.C.) nel sistema globale scelto: 0

I valori sono espressi in m

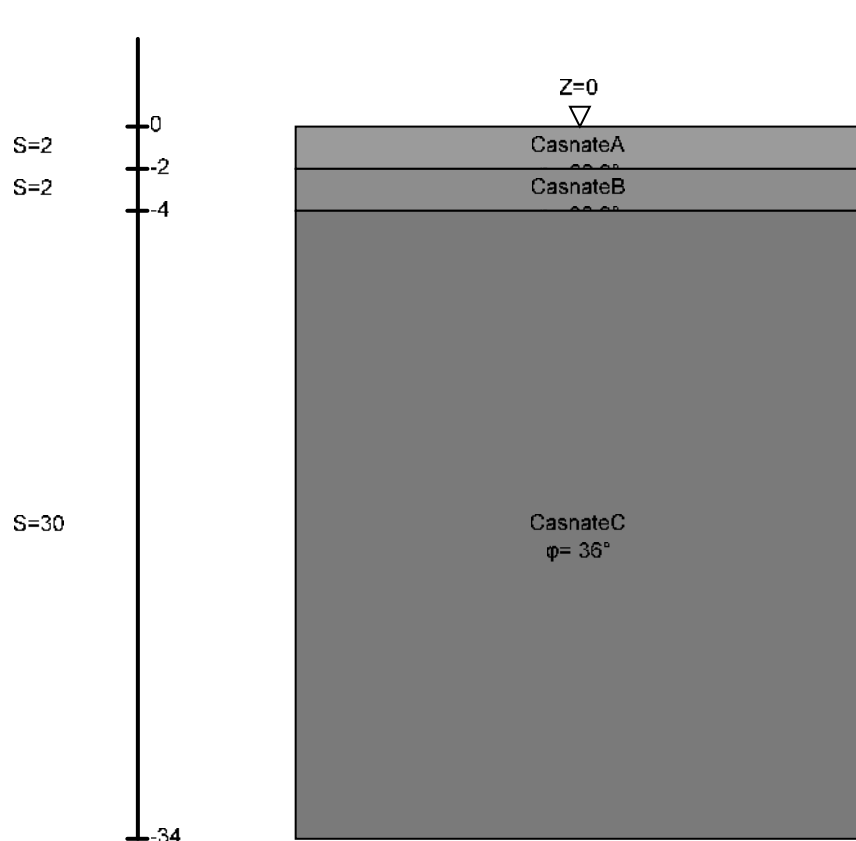


Immagine: Sondaggio_1

▽ Filo sopra muretto (Z=-4)
 ▽ Copertura (Z=-3.15)
 ▽ appoggio pilastri (Z=-3)
 ▽ Cordolo (Z=0)
 ▽ Fondazione (Z=-0.45)

Stratigrafie

Terreno: terreno mediamente uniforme presente nello strato.

Sp.: spessore dello strato. [m]

Liqf: indica se considerare lo strato come liquefacibile nelle combinazioni sismiche. Con 'Da verifica' viene considerato quanto risulta dalla verifica condotta a fine calcolo solutore.

Kor,i: coefficiente K orizzontale al livello inferiore dello strato per modellazione palo. [kN/m³]

Kor,s: coefficiente K orizzontale al livello superiore dello strato per modellazione palo. [kN/m³]

Kve,i: coefficiente K verticale al livello inferiore dello strato per modellazione palo. [kN/m³]

Kve,s: coefficiente K verticale al livello superiore dello strato per modellazione palo. [kN/m³]

Eel,s: modulo elastico al livello superiore dello strato per calcolo cedimenti istantanei; 0 per non calcolarli. [kN/m²]

Eel,i: modulo elastico al livello inferiore dello strato per calcolo cedimenti istantanei; 0 per non calcolarli. [kN/m²]

Eed,s: modulo edometrico al livello superiore per calcolo cedimenti complessivi; 0 per non calcolarli. [kN/m²]

Eed,i: modulo edometrico al livello inferiore per calcolo cedimenti complessivi; 0 per non calcolarli. [kN/m²]

CC,s: coefficiente di compressione vergine CC al livello superiore per calcolo cedimenti di consolidazione; 0 per non calcolarli. Il valore è adimensionale.

CC,i: coefficiente di compressione vergine CC al livello inferiore per calcolo cedimenti di consolidazione; 0 per non calcolarli. Il valore è adimensionale.

CR,s: coefficiente di ricomprensione CR al livello superiore per calcolo cedimenti di consolidazione; 0 per non calcolarli. Il valore è adimensionale.

CR,i: coefficiente di ricomprensione CR al livello inferiore per calcolo cedimenti di consolidazione; 0 per non calcolarli. Il valore è adimensionale.

E0,s: indice dei vuoti E0 al livello superiore per calcolo cedimenti di consolidazione. Il valore è adimensionale.

E0,i: indice dei vuoti E0 al livello inferiore per calcolo cedimenti di consolidazione. Il valore è adimensionale.

OCR,s: indice di sovraconsolidazione OCR al livello superiore per calcolo cedimenti di consolidazione; 1 per terreno NC. Il valore è adimensionale.

OCR,i: indice di sovraconsolidazione OCR al livello inferiore per calcolo cedimenti di consolidazione; 1 per terreno NC. Il valore è adimensionale.

Terreno	Sp.	Liqf	Kor,i	Kor,s	Kve,i	Kve,s	Eel,s	Eel,i	Eed,s	Eed,i	CC,s	CC,i	CR,s	CR,i	E0,s	E0,i	OCR,s	OCR,i
CasnateA	2	No	10000	10000	10000	10000	7000	7000	0	0	0	0	0	0	0	0	1	1
CasnateB	2	No	10000	10000	10000	10000	18000	18000	0	0	0	0	0	0	0	0	1	1
CasnateC	30	No	10000	10000	10000	10000	40000	40000	0	0	0	0	0	0	0	0	1	1

6 Elementi di input

6.1 Fili fissi

6.2 Travi C.A.

6.2.1 Travi C.A. di piano

Sezione: riferimento ad una definizione di sezione C.A..

P.i.: posizione dei punti d'inserimento rispetto alla geometria della sezione. SA=Sinistra anima, CA=Centro anima, DA=Destra anima

Liv.: quota del punto di inserimento iniziale. esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [m]

Punto i.: punto di inserimento iniziale.

X: coordinata X. [m]

Y: coordinata Y. [m]

Punto f.: punto di inserimento finale.

X: coordinata X. [m]

Y: coordinata Y. [m]

Estr.: distanza dalla quota di inserimento misurata in direzione ortogonale al piano della quota e con verso positivo verso l'alto. [m]

Mat.: riferimento ad una definizione di materiale calcestruzzo.

Car.lin.: riferimento alla definizione di un carico lineare.L: valori del carico espressi nel sistema locale dell'elemento.G: valori del carico espressi nel sistema globale.

Sovr.: aliquota di sovreresistenza da assicurare in verifica.

S.Z.: indica se l'elemento deve essere verificato considerando il sisma verticale.

C.i.: svincolo o cerniera da applicare al relativo estremo dell'asta nel modello.

C.f.: svincolo o cerniera da applicare al relativo estremo dell'asta nel modello.

P.lin.: peso per unità di lunghezza. [kN/m]

Sezione	P.i.	Liv.	Punto i.		Punto f.		Estr.	Mat.	Car.lin.	Sovr.	S.Z.	C.i.	C.f.	P.lin.
			X	Y	X	Y								
R 25x25	CA	L3	17.388	6.25	7.142	6.25	0	C25/30	Nessuno; G	0	No	No	No	1.56
R 25x30	CA	L4	19.598	6.213	18.387	7.425	0	C25/30	Nessuno; G	0	No	Svincolo: M2, M3	Svincolo: M2, M3	1.88
R 25x30	CA	L4	5.02	6.25	-0.125	6.25	0	C25/30	Nessuno; G	0	No	Svincolo: M2, M3	Svincolo: M2, M3	1.88
R 25x40	CA	L4	-0.125	0	24.23	0	0	C25/30	Nessuno; G	0	No	Svincolo: M2, M3	Svincolo: M2, M3	2.5
R 25x30	CA	L4	24.105	-0.125	24.105	6.375	0	C25/30	Nessuno; G	0	No	Svincolo: M2, M3	Svincolo: M2, M3	1.88
R 25x30	CA	L4	0	6.375	0	-0.125	0	C25/30	Nessuno; G	0	No	Svincolo: M2, M3	Svincolo: M2, M3	1.88
R 25x30	CA	L4	24.23	6.25	19.51	6.25	0	C25/30	Nessuno; G	0	No	Svincolo: M2, M3	Svincolo: M2, M3	1.88
R 25x30	CA	L4	18.563	7.425	17.352	6.213	0	C25/30	Nessuno; G	0	No	Svincolo: M2, M3	Svincolo: M2, M3	1.88
R 25x30	CA	L4	6.143	7.425	4.932	6.213	0	C25/30	Nessuno; G	0	No	Svincolo: M2, M3	Svincolo: M2, M3	1.88
R 25x30	CA	L4	7.178	6.213	5.967	7.425	0	C25/30	Nessuno; G	0	No	Svincolo: M2, M3	Svincolo: M2, M3	1.88
R 25x30	CA	L4	17.388	6.25	7.142	6.25	0	C25/30	Nessuno; G	0	No	No	No	1.88

6.3 Travi di fondazione

6.4 Travi tralicciate

6.5 Pilastri C.A.

Tr.: riferimento al tronco indicante la quota inferiore e superiore.

Sezione: riferimento ad una definizione di sezione C.A..

P.i.: posizione del punto di inserimento rispetto alla geometria della sezione. SS=Sinistra-sotto, SC=Sinistra-centro, SA=Sinistra-alto, CS=Centro-sotto, CC=Centro-centro, CA=Centro-alto, DS=Destra-sotto, DC=Destra-centro, DA=Destra-alto

Punto: posizione del punto di inserimento rispetto alla geometria della sezione.

X: coordinata X. [m]

Y: coordinata Y. [m]

Ang.: angolo misurato dal semiasse positivo delle ascisse in verso antiorario. [deg]

Mat.: riferimento ad una definizione di calcestruzzo.

Car.lin.: riferimento alla definizione di un carico lineare.L: valori del carico espressi nel sistema locale dell'elemento.G: valori del carico espressi nel sistema globale.

Sovr.: aliquota di sovrarresistenza da assicurare in verifica.

S.Z: indica se l'elemento deve essere verificato considerando il sisma verticale.

C.i.: svincolo o cerniera da applicare al relativo estremo dell'asta nel modello.

C.f.: svincolo o cerniera da applicare al relativo estremo dell'asta nel modello.

P.lin.: peso per unità di lunghezza. [kN/m]

Corr.: lista di elementi correlati all'elemento generati durante la modellazione.

Tr.	Sezione	P.i.	Punto		Ang.	Mat.	Car.lin.	Sovr.	S.Z	C.i.	C.f.	P.lin.	Corr.
			X	Y									
T7	R 25x25	CC	7.142	6.25	0	C25/30	Nessuno; G	0	No	Svincolo: M2, M3	Svincolo: M2, M3	1.56	122-129
T7	R 25x25	CC	17.388	6.25	0	C25/30	Nessuno; G	0	No	Svincolo: M2, M3	Svincolo: M2, M3	1.56	130-137
T7	R 25x25	CC	6.055	7.337	45	C25/30	Nessuno; G	0	No	Svincolo: M2, M3	Svincolo: M2, M3	1.56	140
T7	R 25x25	CC	18.475	7.337	45	C25/30	Nessuno; G	0	No	Svincolo: M2, M3	Svincolo: M2, M3	1.56	141
T7	R 25x25	CC	22.86	0	0	C25/30	Nessuno; G	0	No	Svincolo: M2, M3	Svincolo: M2, M3	1.56	182
T7	R 30x25	CC	3.76	0	0	C25/30	Nessuno; G	0	No	Svincolo: M2, M3	Svincolo: M2, M3	1.88	183

6.6 Colonne in acciaio

Tr.: riferimento al tronco indicante la quota inferiore e superiore.

Sezione: sezione in acciaio.

P.i.: posizione del punto di inserimento rispetto alla geometria della sezione. SS=Sinistra-sotto, SC=Sinistra-centro, SA=Sinistra-alto, CS=Centro-sotto, CC=Centro-centro, CA=Centro-alto, DS=Destra-sotto, DC=Destra-centro, DA=Destra-alto

Punto: posizione del punto di inserimento rispetto alla geometria della sezione.

X: coordinata X. [m]

Y: coordinata Y. [m]

Ang.: angolo misurato dal semiasse positivo delle ascisse in verso antiorario. [deg]

Mat.: riferimento ad una definizione di materiale in acciaio.

Car.lin.: riferimento alla definizione di un carico lineare.L: valori del carico espressi nel sistema locale dell'elemento.G: valori del carico espressi nel sistema globale.

Sovr.: aliquota di sovrarresistenza da assicurare in verifica.

S.Z: indica se l'elemento deve essere verificato considerando il sisma verticale.

C.i.: svincolo o cerniera da applicare al relativo estremo dell'asta nel modello.

C.f.: svincolo o cerniera da applicare al relativo estremo dell'asta nel modello.

Cal.: descrizione sintetica dell'eventuale calastrello della sezione accoppiata o composita.

Tr.	Sezione	P.i.	Punto		Ang.	Mat.	Car.lin.	Sovr.	S.Z	C.i.	C.f.	Cal.
			X	Y								
T2	EN10219 150x150x6	CC	7.88	6.25	0	S235	Nessuno; G	0	No	No	No	
T2	EN10219 150x150x6	CC	16.65	6.25	0	S235	Nessuno; G	0	No	No	No	
T2	EN10219 150x150x6	CC	13.79	6.25	0	S235	Nessuno; G	0	No	No	No	
T2	EN10219 150x150x6	CC	10.74	6.25	0	S235	Nessuno; G	0	No	No	No	

6.7 Piastre C.A.

6.7.1 Piastre C.A. di piano

Livello: quota di inserimento espressa con notazione breve esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [m]

Sp.: spessore misurato in direzione ortogonale al piano medio dell'elemento. [m]

Punti: punti di definizione in pianta.

l.: indice del punto corrente nell'insieme dei punti di definizione dell'elemento.

X: coordinata X. [m]

Y: coordinata Y. [m]

Estr.: distanza dalla quota di inserimento misurata in direzione ortogonale al piano della quota e con verso positivo verso l'alto. [m]

Mat.: riferimento ad una definizione di calcestruzzo.

Car.sup.: riferimento alla definizione di un carico superficiale. Accetta anche il valore "Nessuno".

Car.pot.: riferimento alla definizione di un carico potenziale. Accetta anche il valore "Nessuno".

DeltaT: riferimento alla definizione di una variazione termica. Accetta anche il valore "Nessuno".

Sovr.: aliquota di sovrarresistenza da assicurare in verifica.

S.Z: indica se l'elemento deve essere verificato considerando il sisma verticale.

P.sup.: peso per unità di superficie. [kN/m²]

Fond.: riferimento alla fondazione sottostante l'elemento.

Fori: riferimenti a tutti gli elementi che forano la piastra.

Livello	Sp.	Punti			Estr.	Mat.	Car.sup.	Car.pot.	DeltaT	Sovr.	S.Z	P.sup.	Fond.	Fori
		l.	X	Y										
L1	0.3	1	24.105	0	0	C25/30				0	No	7.5		
		2	24.105	7.337										
		3	0	7.337										
		4	0	0										

6.8 Fondazioni di piastre

Descrizione breve: descrizione breve usata nelle tabelle dei capitoli delle piastre di fondazione.

Stratigrafia: stratigrafia del terreno nel punto medio in pianta dell'elemento.

Sondaggio: è possibile indicare esplicitamente un sondaggio definito nelle preferenze oppure richiedere di estrapolare il sondaggio dalla definizione del sito espressa nelle preferenze.

Estradosso: distanza dalla quota superiore del sondaggio misurata in verticale con verso positivo verso l'alto. [m]

Deformazione volumetrica: valore della deformazione volumetrica impiegato nel calcolo della pressione limite a rottura con la formula di Vesic. Il valore è adimensionale. Accetta anche il valore di default espresso nelle preferenze.

Angolo pendio: angolo del pendio rispetto l'orizzontale; il valore deve essere positivo per opere in sommità di un pendio mentre deve essere negativo per opere al piede di un pendio. [deg]

K verticale: coefficiente di sottofondo verticale del letto di molle. [kN/m³]

Limite compressione: pressione limite di plasticizzazione a compressione del letto di molle. [kN/m²]

Limite trazione: pressione limite di plasticizzazione a trazione del letto di molle. [kN/m²]

Descrizione breve	Stratigrafia			Angolo pendio	K verticale	Limite compressione	Limite trazione
	Sondaggio	Estradosso	Deformazione volumetrica				
FS1	Piu' vicino in sito	0		0	5000	1000	0.1

6.9 Pareti C.A.

Tr.: riferimento al tronco indicante la quota inferiore e superiore.

Sp.: spessore misurato in direzione ortogonale al piano medio dell'elemento. [m]

P.i.: posizione del punto di inserimento rispetto ad una sezione verticale, vista dal punto iniziale verso il punto finale.

Punto i.: punto iniziale in pianta.

X: coordinata X. [m]

Y: coordinata Y. [m]

Punto f.: punto finale in pianta.

X: coordinata X. [m]

Y: coordinata Y. [m]

Mat.: riferimento ad una definizione di calcestruzzo.

Car.pot.: riferimento alla definizione di un carico potenziale. Accetta anche il valore "Nessuno".

DeltaT: riferimento alla definizione di una variazione termica. Accetta anche il valore "Nessuno".

Sovr.: aliquota di sovrarresistenza da assicurare in verifica.

S.Z: indica se l'elemento deve essere verificato considerando il sisma verticale.

Aperture: Riferimenti a tutti gli elementi che forano la parete.

Tr.	Sp.	P.i.	Punto i.		Punto f.		Mat.	Car.pot.	DeltaT	Sovr.	S.Z	Aperture
			X	Y	X	Y						
T5	0.25	Centro	-0.125	0	24.23	0	C25/30			0	No	
T5	0.25	Sinistra	19.51	6.125	18.298	7.337	C25/30			0	No	
T5	0.25	Sinistra	7.09	6.125	5.878	7.337	C25/30			0	No	
T5	0.25	Sinistra	23.98	-0.125	23.98	6.375	C25/30			0	No	
T5	0.25	Sinistra	18.652	7.337	17.44	6.125	C25/30			0	No	
T5	0.25	Centro	0	6.375	0	-0.125	C25/30			0	No	
T5	0.25	Sinistra	6.232	7.337	5.02	6.125	C25/30			0	No	
T5	0.25	Sinistra	17.44	6.125	7.09	6.125	C25/30			0	No	
T5	0.25	Sinistra	24.23	6.125	19.51	6.125	C25/30			0	No	
T5	0.25	Sinistra	5.02	6.125	-0.125	6.125	C25/30			0	No	

6.10 Pareti in muratura

Tr.: riferimento al tronco indicante la quota inferiore e superiore.

Sp.: spessore misurato in direzione ortogonale al piano medio dell'elemento. [m]

P.i.: posizione del punto di inserimento rispetto ad una sezione verticale, vista dal punto iniziale verso il punto finale.

Punto i.: punto iniziale in pianta.

X: coordinata X. [m]

Y: coordinata Y. [m]

Punto f.: punto finale in pianta.

X: coordinata X. [m]

Y: coordinata Y. [m]

Materiale: riferimento ad una definizione di materiale muratura.

Car.pot.: riferimento alla definizione di un carico potenziale. Accetta anche il valore "Nessuno".

DeltaT: riferimento alla definizione di una variazione termica. Accetta anche il valore "Nessuno".

Sovr.: aliquota di sovrarresistenza da assicurare in verifica.

S.Z: indica se l'elemento deve essere verificato considerando il sisma verticale.

P.sup.: peso per unità di superficie. [kN/m²]

Aperture: riferimenti a tutti gli elementi che forano la parete.

Tr.	Sp.	P.i.	Punto i.		Punto f.		Materiale	Car.pot.	DeltaT	Sovr.	S.Z	P.sup.	Aperture
			X	Y	X	Y							
T7	0.25	Sinistra	23.297	6.125	21.797	6.125	(Circolare 7 21-01-19 C8.5.I) Muratura in mattoni semipieni e malta cementizia 3			0	No	3.75	W5
T7	0.25	Centro	2.81	0	3.61	0	(Circolare 7 21-01-19 C8.5.I) Muratura in mattoni semipieni e malta cementizia 3			0	No	3.75	W9
T8	0.25	Sinistra	7.267	6.125	7.09	6.125	(Circolare 7 21-01-19 C8.5.I) Muratura in mattoni semipieni e malta cementizia 3			0	No	3.75	
T7	0.25	Centro	15.33	0	16.43	0	(Circolare 7 21-01-19 C8.5.I) Muratura in mattoni semipieni e malta cementizia 3			0	No	3.75	
T7	0.25	Centro	9.2	0	10	0	(Circolare 7 21-01-19 C8.5.I) Muratura in mattoni semipieni e malta cementizia 3			0	No	3.75	W8
T7	0.25	Sinistra	0.525	6.125	-0.125	6.125	(Circolare 7 21-01-19 C8.5.I) Muratura in mattoni semipieni e malta cementizia 3			0	No	3.75	
T7	0.25	Centro	3.91	0	8.11	0	(Circolare 7 21-01-19 C8.5.I) Muratura in mattoni semipieni e malta cementizia 3			0	No	3.75	W7
T7	0.25	Sinistra	1.725	6.125	0.525	6.125	(Circolare 7 21-01-19 C8.5.I) Muratura in mattoni semipieni e malta cementizia 3			0	No	3.75	W6
T7	0.25	Sinistra	5.02	6.125	1.725	6.125	(Circolare 7 21-01-19 C8.5.I) Muratura in mattoni semipieni e malta cementizia 3			0	No	3.75	

Tr.	Sp.	P.i.	Punto i.		Punto f.		Materiale	Car.pot.	DeltaT	Sovr.	S.Z	P.sup.	Aperture
			X	Y	X	Y							
T7	0.25	Sinistra	21.797	6.125	19.51	6.125	(Circolare 7 21-01-19 C8.5.I) Muratura in mattoni semipieni e malta cementizia 3			0	No	3.75	
T7	0.25	Centro	20.63	0	21.835	0	(Circolare 7 21-01-19 C8.5.I) Muratura in mattoni semipieni e malta cementizia 3			0	No	3.75	
T7	0.25	Centro	16.43	0	20.63	0	(Circolare 7 21-01-19 C8.5.I) Muratura in mattoni semipieni e malta cementizia 3			0	No	3.75	W4
T7	0.25	Sinistra	19.51	6.125	18.298	7.337	(Circolare 7 21-01-19 C8.5.I) Muratura in mattoni semipieni e malta cementizia 3			0	No	3.75	
T7	0.25	Centro	12.765	0	14.53	0	(Circolare 7 21-01-19 C8.5.I) Muratura in mattoni semipieni e malta cementizia 3			0	No	3.75	
T7	0.25	Centro	10	0	11.765	0	(Circolare 7 21-01-19 C8.5.I) Muratura in mattoni semipieni e malta cementizia 3			0	No	3.75	
T7	0.25	Centro	8.11	0	9.2	0	(Circolare 7 21-01-19 C8.5.I) Muratura in mattoni semipieni e malta cementizia 3			0	No	3.75	
T8	0.25	Sinistra	17.44	6.125	7.267	6.125	(Circolare 7 21-01-19 C8.5.I) Muratura in mattoni semipieni e malta cementizia 3			0	No	3.75	
T7	0.25	Sinistra	6.232	7.337	5.02	6.125	(Circolare 7 21-01-19 C8.5.I) Muratura in mattoni semipieni e malta cementizia 3			0	No	3.75	
T7	0.25	Centro	0	6.375	0	-0.125	(Circolare 7 21-01-19 C8.5.I) Muratura in mattoni semipieni e malta cementizia 3			0	No	3.75	
T7	0.25	Sinistra	18.652	7.337	17.44	6.125	(Circolare 7 21-01-19 C8.5.I) Muratura in mattoni semipieni e malta cementizia 3			0	No	3.75	W2
T7	0.25	Sinistra	7.09	6.125	5.878	7.337	(Circolare 7 21-01-19 C8.5.I) Muratura in mattoni semipieni e malta cementizia 3			0	No	3.75	W1
T7	0.25	Centro	-0.125	0	2.81	0	(Circolare 7 21-01-19 C8.5.I) Muratura in mattoni semipieni e malta cementizia 3			0	No	3.75	
T7	0.25	Centro	14.53	0	15.33	0	(Circolare 7 21-01-19 C8.5.I) Muratura in mattoni semipieni e malta cementizia 3			0	No	3.75	W3
T7	0.25	Sinistra	23.98	-0.125	23.98	6.375	(Circolare 7 21-01-19 C8.5.I) Muratura in mattoni semipieni e malta cementizia 3			0	No	3.75	

Tr.	Sp.	P.i.	Punto i.		Punto f.		Materiale	Car.pot.	DeltaT	Sovr.	SZ	P.sup.	Aperture
			X	Y	X	Y							
T7	0.25	Sinistra	24.23	6.125	23.297	6.125	(Circolare 7 21-01-19 C8.5.I) Muratura in mattoni semipieni e malta cementizia 3			0	No	3.75	
T4	0.25	Centro	7.142	6.25	17.388	6.25	(circ.617 C8A.2) Muratura in blocchi laterizi semipieni, con giunti verticali a secco			0	No	2.75	
T4	0.25	Centro	24.105	0	0	0	(circ.617 C8A.2) Muratura in blocchi laterizi semipieni, con giunti verticali a secco			0	No	2.75	
T4	0.25	Centro	17.388	6.25	18.475	7.337	(circ.617 C8A.2) Muratura in blocchi laterizi semipieni, con giunti verticali a secco			0	No	2.75	W2
T4	0.25	Centro	19.562	6.25	24.105	6.25	(circ.617 C8A.2) Muratura in blocchi laterizi semipieni, con giunti verticali a secco			0	No	2.75	
T4	0.25	Centro	18.475	7.337	19.562	6.25	(circ.617 C8A.2) Muratura in blocchi laterizi semipieni, con giunti verticali a secco			0	No	2.75	
T4	0.25	Centro	0	6.25	4.968	6.25	(circ.617 C8A.2) Muratura in blocchi laterizi semipieni, con giunti verticali a secco			0	No	2.75	
T4	0.25	Centro	0	0	0	6.25	(circ.617 C8A.2) Muratura in blocchi laterizi semipieni, con giunti verticali a secco			0	No	2.75	
T4	0.25	Centro	6.055	7.337	7.142	6.25	(circ.617 C8A.2) Muratura in blocchi laterizi semipieni, con giunti verticali a secco			0	No	2.75	W1
T4	0.25	Centro	24.105	6.25	24.105	0	(circ.617 C8A.2) Muratura in blocchi laterizi semipieni, con giunti verticali a secco			0	No	2.75	
T4	0.25	Centro	4.968	6.25	6.055	7.337	(circ.617 C8A.2) Muratura in blocchi laterizi semipieni, con giunti verticali a secco			0	No	2.75	

6.11 Aperture su pareti

Desc.: descrizione breve dell'apertura utilizzata dalle pareti.

Tr.: riferimento al tronco indicante la quota inferiore e superiore.

Sp.: spessore misurato in direzione ortogonale al piano medio dell'elemento. [m]

P.i.: posizione del punto di inserimento rispetto ad una sezione verticale, vista dal punto iniziale verso il punto finale.

Tipologia: tipologia della finestra/porta.

Dist.lat.: distanza della geometria dal punto di riferimento. [m]

Architrave: presenza della chiusura superiore o apertura fino al soffitto.

Porta: apertura fino al pavimento o presenza della chiusura inferiore.

Punto di rif.: primo punto di riferimento in pianta.

X: coordinata X. [m]

Y: coordinata Y. [m]

Punto di dir.: secondo punto in pianta che, in coppia col punto di riferimento, definisce la direzione e quindi il piano verticale su cui giace l'apertura.

X: coordinata X. [m]

Y: coordinata Y. [m]

Desc.	Tr.	Sp.	P.i.	Tipologia	Dist.lat.	Architrave	Porta	Punto di rif.		Punto di dir.	
								X	Y	X	Y
W7	T6	0.25	Destra	Rettangolare; 4.2; 0.8	0.26	No	No	3.65	-0.125	8.011	-0.125
W8	T6	0.25	Destra	Rettangolare; 0.8; 0.8	0.26	No	No	8.94	-0.125	13.301	-0.125
W3	T6	0.25	Sinistra	Rettangolare; 0.8; 0.8	0.26	No	No	15.59	-0.125	11.229	-0.125
W4	T6	0.25	Destra	Rettangolare; 4.2; 0.8	0.26	No	No	16.17	-0.125	20.531	-0.125

Desc.	Tr.	Sp.	P.I.	Tipologia	Dist.lat.	Architrave	Porta	Punto di rif.		Punto di dir.	
								X	Y	X	Y
	T6	0.25	Destra	Rettangolare; 0.9; 0.8	0.26	No	Si	21.575	-0.125	24.856	-0.125
W5	T6	0.25	Destra	Rettangolare; 1.5; 0.5	0.26	Si	Si	21.537	6.125	25.318	6.125
W2	T6	0.25	Destra	Rettangolare; 0.9; 0.8	0.26	Si	Si	17.655	6.34	20.102	8.787
W1	T6	0.25	Sinistra	Rettangolare; 0.9; 0.8	0.26	Si	Si	6.875	6.34	4.428	8.787
W6	T6	0.25	Destra	Rettangolare; 1.2; 0.5	0.26	Si	Si	0.265	6.125	3.901	6.125
W9	T6	0.25	Destra	Rettangolare; 0.8; 0.8	0.26	No	No	2.55	-0.125	6.911	-0.125

6.12 Carichi superficiali

6.12.1 Carichi superficiali di piano

Carico: riferimento alla definizione di un carico di superficie.

Solaio: caratteristiche dell'eventuale solaio.

Liv.: quota di inserimento espressa con notazione breve esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [m]

Punti: punti di definizione in pianta.

Indice: indice del punto corrente nell'insieme dei punti di definizione dell'elemento.

X: coordinata X. [m]

Y: coordinata Y. [m]

Estr.: distanza dalla quota di inserimento misurata in direzione ortogonale al piano della quota e con verso positivo verso l'alto. [m]

Angolo: direzione delle nervature che trasmettono il carico. Angolo misurato dal semiasse positivo delle ascisse in verso antiorario. [deg]

Comp.: descrizione sintetica del comportamento del carico superficiale o, nel caso di comportamento membranale, riferimento alla descrizione analitica della membrana.

Fori: riferimenti a tutti gli elementi che forano il carico superficiale.

Carico	Solaio	Liv.	Punti			Estr.	Angolo	Comp.	Fori
			Indice	X	Y				
1	C.A.; Pre 36x(5+20+5)/120; C25/30; X0; 500	I4	1	24.105	0	0	90		
			2	24.105	6.25				
			3	19.562	6.25				
			4	18.475	7.337				
			5	17.388	6.25				
			6	7.142	6.25				
			7	6.055	7.337				
			8	4.968	6.25				
			9	0	6.25				
			10	0	0				

7 Verifiche

7.1 Verifica risposta strutturale sismica

Le unità di misura elencate nel capitolo sono in [kN] ove non espressamente specificato.

Contesto: contesto di verifica.

Rapporto V (%): rapporto tra il modulo del taglio della struttura con fondazioni e quello della struttura incastrata con suolo A.

Rapporto N (%): rapporto tra lo sforzo normale della struttura con fondazioni e quello della struttura incastrata con suolo A.

Verifica: stato di verifica.

Struttura con fondazioni: forza risultante trasmessa all'estradosso della fondazione.

Fx: componente della forza lungo l'asse X globale. [kN]

Fy: componente della forza lungo l'asse Y globale. [kN]

Fz: componente della forza lungo l'asse Z globale. [kN]

Struttura incastrata con suolo A: forza risultante trasmessa all'estradosso della fondazione.

Verifica risposta strutturale sismica

Verifiche condotte secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

Verifiche § 7.2.6 b)

Contesto	Struttura con fondazioni			Struttura incastrata con suolo A			Rapporto V (%)	Rapporto N (%)	Verifica
	Fx	Fy	Fz	Fx	Fy	Fz			
SLD 1	-71.14	-23.08	-1398.59	-54.96	-4.96	-1398.52	135.5	100	Si
SLD 2	-71.14	-23.08	-1398.59	-54.96	-4.96	-1398.52	135.5	100	Si
SLD 3	-69.93	23.56	-1398.07	-54.23	12.74	-1397.33	132.5	100.1	Si
SLD 4	-69.93	23.56	-1398.07	-54.23	12.74	-1397.33	132.5	100.1	Si
SLD 5	-23.17	-77.66	-1397.8	-17.59	-28.33	-1398.8	243	99.9	Si
SLD 6	-23.17	-77.66	-1397.8	-17.59	-28.33	-1398.8	243	99.9	Si
SLD 7	-19.15	77.8	-1396.08	-15.17	30.67	-1394.84	234.2	100.1	Si
SLD 8	-19.15	77.8	-1396.08	-15.17	30.67	-1394.84	234.2	100.1	Si
SLD 9	19.15	-77.8	-1396.61	15.17	-30.67	-1397.85	234.2	99.9	Si
SLD 10	19.15	-77.8	-1396.61	15.17	-30.67	-1397.85	234.2	99.9	Si
SLD 11	23.17	77.66	-1394.88	17.59	28.33	-1393.89	243	100.1	Si
SLD 12	23.17	77.66	-1394.88	17.59	28.33	-1393.89	243	100.1	Si
SLD 13	69.93	-23.56	-1394.61	54.23	-12.74	-1395.35	132.5	99.9	Si
SLD 14	69.93	-23.56	-1394.61	54.23	-12.74	-1395.35	132.5	99.9	Si
SLD 15	71.14	23.08	-1394.09	54.96	4.96	-1394.17	135.5	100	Si
SLD 16	71.14	23.08	-1394.09	54.96	4.96	-1394.17	135.5	100	Si
SLV 1	-140.7	-49.96	-1400.86	-98.24	-12.06	-1400.1	150.8	100.1	Si
SLV 2	-140.7	-49.96	-1400.86	-98.24	-12.06	-1400.1	150.8	100.1	Si
SLV 3	-138.11	50.66	-1399.88	-96.6	25.55	-1397.89	147.2	100.1	Si
SLV 4	-138.11	50.66	-1399.88	-96.6	25.55	-1397.89	147.2	100.1	Si
SLV 5	-46.13	-167.6	-1399.19	-31.97	-60.66	-1400.83	253.5	99.9	Si
SLV 6	-46.13	-167.6	-1399.19	-31.97	-60.66	-1400.83	253.5	99.9	Si
SLV 7	-37.51	167.81	-1395.91	-26.49	64.7	-1393.44	245.9	100.2	Si
SLV 8	-37.51	167.81	-1395.91	-26.49	64.7	-1393.44	245.9	100.2	Si
SLV 9	37.51	-167.81	-1396.77	26.49	-64.7	-1399.24	245.9	99.8	Si
SLV 10	37.51	-167.81	-1396.77	26.49	-64.7	-1399.24	245.9	99.8	Si
SLV 11	46.13	167.6	-1393.5	31.97	60.66	-1391.85	253.5	100.1	Si
SLV 12	46.13	167.6	-1393.5	31.97	60.66	-1391.85	253.5	100.1	Si
SLV 13	138.11	-50.66	-1392.81	96.6	-25.55	-1394.8	147.2	99.9	Si
SLV 14	138.11	-50.66	-1392.81	96.6	-25.55	-1394.8	147.2	99.9	Si
SLV 15	140.7	49.96	-1391.83	98.24	12.06	-1392.58	150.8	99.9	Si
SLV 16	140.7	49.96	-1391.83	98.24	12.06	-1392.58	150.8	99.9	Si

7.2 Verifiche pilastrate C.A.

Le unità di misura elencate nel capitolo sono in [m, kN] ove non espressamente specificato.

Q.inf.: quota inferiore. [m]

Q.sup.: quota superiore. [m]

Sezione: sezione impiegata.

Esistente: campata esistente.

Secondaria: campata secondaria.

Dissipativa: campata dissipativa.

Interna a parete: campata adiacente ad una parete in c.a.

Sovraresistenza: aliquota di sovraresistenza da assicurare in verifica.

Materiale CLS: materiale calcestruzzo impiegato.

Materiale Acciaio: materiale/i acciaio impiegato/i.

FC: fattore di confidenza riferito al materiale CLS.

Posizione: posizione della barra.

X: ascissa relativa della barra rispetto al baricentro della sezione. [m]

Y: ordinata relativa della barra rispetto al baricentro della sezione. [m]

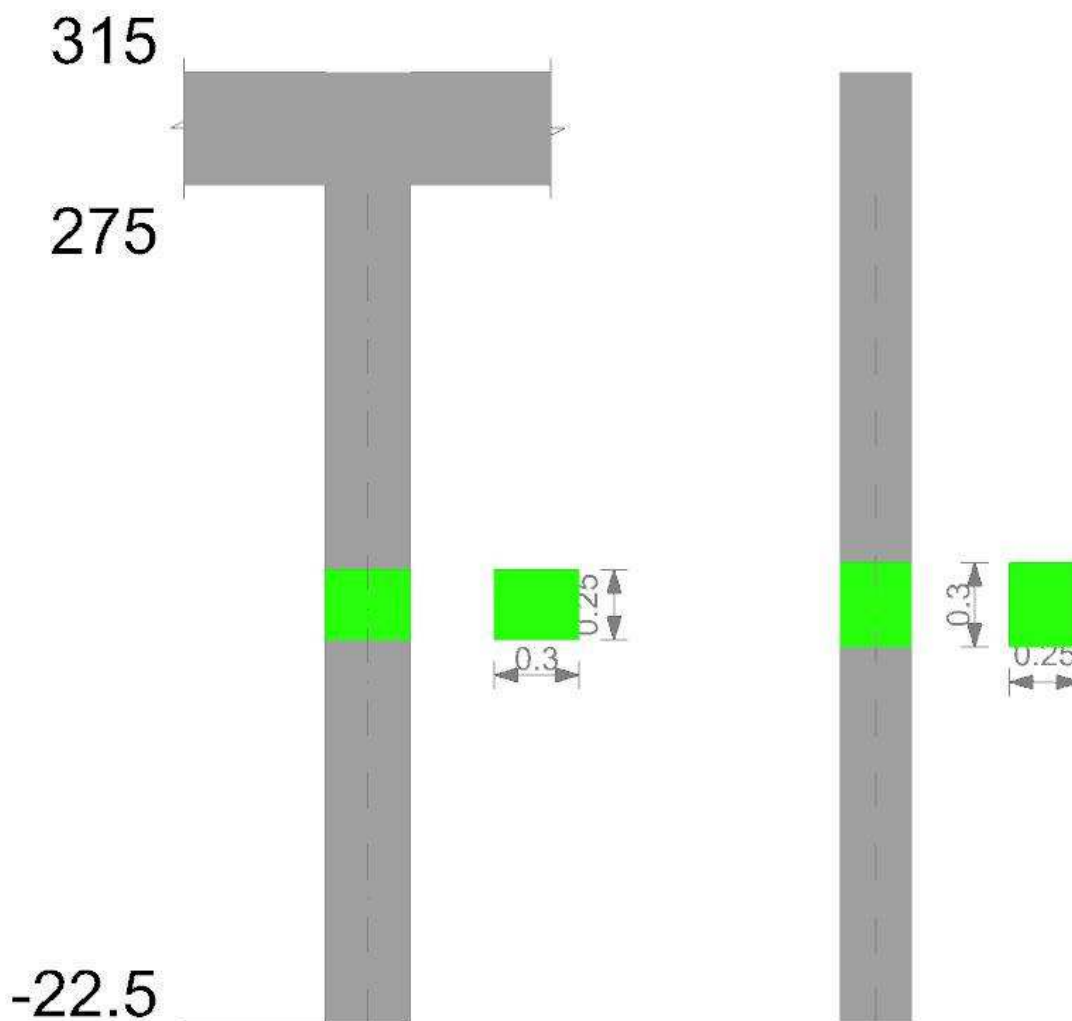
Diametro: diametro nominale della barra. [m]

Area: area nominale della barra. [m²]

Q.inf.: quota inferiore della barra. [m]
Q.sup.: quota superiore della barra. [m]
Materiale: materiale della barra.
Quota: quota della sezione. [m]
As: area complessiva delle armature verticali. [m²]
%: percentuale di acciaio.
At: area delle armature verticali destinata alla verifica di torsione. [m²]
Pos.: posizioni barre longitudinali presenti nella sezione.
Mx: momento Mx. [kN*m]
My: momento My. [kN*m]
N: sforzo normale. [kN]
MRdx: momento resistente in direzione X. [kN*m]
MRdy: momento resistente in direzione Y. [kN*m]
Comb.: combinazione peggiore.
Coeff.s.: coefficiente di sicurezza minimo.
Verifica: stato di verifica.
 ϵ, cu : deformazione ultima utilizzata per il calcestruzzo [%].
 ϵ, fk : deformazione ultima utilizzata per l'acciaio [%].
C.S.: coefficiente di sicurezza minimo.
Nmin: compressione massima. [kN]
Nlim: compressione limite. [kN]
Comb.Nmin: combinazione in cui si ottiene la compressione massima.
Ver.: stato di verifica.
Staffe: staffatura presente nella sezione.
Direzione X: dati della verifica a taglio in direzione X.
V: taglio di verifica per la direzione considerata. [kN]
N: sforzo normale per la verifica nella direzione considerata. [kN]
Comb.: combinazione per la verifica nella direzione considerata.
VRd: resistenza a taglio del calcestruzzo non staffato per la verifica nella direzione considerata. [kN]
VRsd: resistenza a taglio delle staffe per la verifica nella direzione considerata. [kN]
VRcd: resistenza a taglio delle bielle compresse per la verifica nella direzione considerata. [kN]
Cot: cotangente delle bielle compresse per la verifica nella direzione considerata.
c.s.: coefficiente di sicurezza per la verifica nella direzione considerata.
Direzione Y: dati della verifica a taglio in direzione Y.
 σ, max : tensione massima sul calcestruzzo. [kN/m²]
 σ, max : tensione massima sull'acciaio. [kN/m²]

Pilastrata (376; 0)

Geometria

**Dati della pilastrata****Campate costituenti la pilastrata**

Q.inf.	Q.sup.	Sezione	Esistente	Secondaria	Dissipativa	Interna a parete	Sovreresistenza	Materiale CLS	Materiale Acciaio	FC
-0.23	2.75	R 30x25	No	No	No	No		C25/30	B450C	

Disposizione delle armature longitudinali

Posizione	X	Y	Diametro	Area	Q.inf.	Q.sup.	Sezione	Materiale
p.1	-0.0967	-0.0717	0.016	0.0002011	-0.235	-0.225		B450C
p.1	0.0967	-0.0717	0.016	0.0002011	-0.235	-0.225		B450C
p.1	-0.0967	0.0717	0.016	0.0002011	-0.235	-0.225		B450C
p.1	0.0967	0.0717	0.016	0.0002011	-0.235	-0.225		B450C
p.2	-0.0967	-0.0717	0.016	0.0002011	-0.225	2.75	R 30x25	B450C
p.2	0.0967	-0.0717	0.016	0.0002011	-0.225	2.75	R 30x25	B450C
p.2	-0.0967	0.0717	0.016	0.0002011	-0.225	2.75	R 30x25	B450C
p.2	0.0967	0.0717	0.016	0.0002011	-0.225	2.75	R 30x25	B450C

Controlli geometrici NTC18

Nessuna anomalia

Verifiche delle sezioni**Verifica a pressoflessione in SLU**

Quota	As	%	At	Pos.	Mx	My	N	MRdx	MRdy	Comb.	Coeff.s.	Verifica
-0.23	0.000804	2.1	0	1,2	4.3512	4.3512	-217.56	20.7069	20.7069	SLU 16	4.759	SI
0.07	0.000804	2.1	0	1,2	4.3367	4.3367	-216.83	20.7069	20.7069	SLU 16	4.775	SI
0.37	0.000804	1.1	0	2	4.3222	4.3222	-216.11	20.7069	20.7069	SLU 16	4.791	SI
0.67	0.000804	1.1	0	2	4.3077	4.3077	-215.38	20.7069	20.7069	SLU 16	4.807	SI
0.97	0.000804	1.1	0	2	4.2931	4.2931	-214.65	20.7069	20.7069	SLU 16	4.823	SI
1.26	0.000804	1.1	0	2	4.2787	4.2787	-213.93	20.7069	20.7069	SLU 16	4.84	SI
1.56	0.000804	1.1	0	2	4.2642	4.2642	-213.21	20.7069	20.7069	SLU 16	4.856	SI
1.86	0.000804	1.1	0	2	4.2497	4.2497	-212.48	20.7069	20.7069	SLU 16	4.873	SI
2.16	0.000804	1.1	0	2	4.235	4.235	-211.75	20.7069	20.7069	SLU 16	4.889	SI
2.45	0.000804	1.1	0	2	4.2206	4.2206	-211.03	20.7069	20.7069	SLU 16	4.906	SI
2.75	0.000804	1.1	0	2	4.2064	4.2064	-210.32	20.7069	20.7069	SLU 16	4.923	SI

Verifica a pressoflessione in SLV (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1

Le dilatazioni ultime utilizzate sono le dilatazioni limite elastiche

Quota	As	%	At	Pos.	Mx	My	N	ϵ_{cu}	ϵ_{fk}	MRdx	MRdy	Comb.	C.S.	Nmin	Nlim	Comb.Nmin	Ver.
-0.23	0.000804	2.1	0	1,2	0	0	-141.45	-2.02	1.92	0	0	SLV 5	8.21				SI
0.07	0.000804	2.1	0	1,2	0	0	-140.89	-2.02	1.92	0	0	SLV 5	8.243				SI
0.37	0.000804	1.1	0	2	0	0	-140.33	-2.02	1.92	0	0	SLV 5	8.275				SI
0.67	0.000804	1.1	0	2	0	0	-139.78	-2.02	1.92	0	0	SLV 5	8.308				SI

Quota	As	%	At	Pos.	Mx	My	N	ε, cu	ε, fk	MRdx	MRdy	Comb.	C.S.	Nmin	Nlim	Comb.Nmin	Ver.
0.97	0.000804	1.1	0	2	0	0	-139.22	-2.02	1.92	0	0	SLV 5	8.342				Si
1.26	0.000804	1.1	0	2	0	0	-138.66	-2.02	1.92	0	0	SLV 5	8.375				Si
1.56	0.000804	1.1	0	2	0	0	-138.1	-2.02	1.92	0	0	SLV 5	8.409				Si
1.86	0.000804	1.1	0	2	0	0	-137.55	-2.02	1.92	0	0	SLV 5	8.443				Si
2.16	0.000804	1.1	0	2	0	0	-136.98	-2.02	1.92	0	0	SLV 5	8.478				Si
2.45	0.000804	1.1	0	2	0	0	-136.43	-2.02	1.92	0	0	SLV 5	8.512				Si
2.75	0.000804	1.1	0	2	0	0	-135.88	-2.02	1.92	0	0	SLV 5	8.546				Si

Verifica a pressoflessione in SLD

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1

Le dilatazioni ultime utilizzate sono le dilatazioni limite elastiche

Quota	As	%	At	Pos.	Mx	My	N	MRdx	MRdy	Comb.	Coeff.s.	Verifica
-0.23	0.000804	2.1	0	1,2	0	0	-138.67	0	0	SLD 5	8.374	Si
0.07	0.000804	2.1	0	1,2	0	0	-138.11	0	0	SLD 5	8.408	Si
0.37	0.000804	1.1	0	2	0	0	-137.56	0	0	SLD 5	8.442	Si
0.67	0.000804	1.1	0	2	0	0	-137	0	0	SLD 5	8.477	Si
0.97	0.000804	1.1	0	2	0	0	-136.44	0	0	SLD 5	8.512	Si
1.26	0.000804	1.1	0	2	0	0	-135.88	0	0	SLD 5	8.546	Si
1.56	0.000804	1.1	0	2	0	0	-135.32	0	0	SLD 5	8.582	Si
1.86	0.000804	1.1	0	2	0	0	-134.77	0	0	SLD 5	8.617	Si
2.16	0.000804	1.1	0	2	0	0	-134.2	0	0	SLD 5	8.653	Si
2.45	0.000804	1.1	0	2	0	0	-133.65	0	0	SLD 5	8.689	Si
2.75	0.000804	1.1	0	2	0	0	-133.1	0	0	SLD 5	8.725	Si

Verifica a taglio in famiglia SLU

Quota	Staffe	V	Direzione X							Direzione Y							Verifica	
			N	Comb.	VRd	VRsd	VRcd	Cot	c.s.	N	Comb.	VRd	VRsd	VRcd	Cot	c.s.		
-0.23	2X/2Y Ø8/18.6	0	-	SLU 1	43.53	117.42	150.86	2.5	1000	0	-	SLU 1	43.8	93.62	144.33	2.5	1000	Si
0.07	2X/2Y Ø8/18.6	0	-	SLU 1	43.47	117.42	150.79	2.5	1000	0	-	SLU 1	43.73	93.62	144.27	2.5	1000	Si
0.37	2X/2Y Ø8/18.6	0	-	SLU 1	43.4	117.42	150.72	2.5	1000	0	-	SLU 1	43.67	93.62	144.2	2.5	1000	Si
0.67	2X/2Y Ø8/18.6	0	-	SLU 1	43.33	117.42	150.65	2.5	1000	0	-	SLU 1	43.6	93.62	144.13	2.5	1000	Si
0.97	2X/2Y Ø8/18.6	0	-	SLU 1	43.26	117.42	150.57	2.5	1000	0	-	SLU 1	43.54	93.62	144.06	2.5	1000	Si
1.26	2X/2Y Ø8/18.6	0	-	SLU 1	43.19	117.42	150.5	2.5	1000	0	-	SLU 1	43.47	93.62	143.99	2.5	1000	Si
1.56	2X/2Y Ø8/18.6	0	-	SLU 1	43.12	117.42	150.43	2.5	1000	0	-	SLU 1	43.4	93.62	143.93	2.5	1000	Si
1.86	2X/2Y Ø8/18.6	0	-120.3	SLU 1	43.05	117.42	150.36	2.5	1000	0	-120.3	SLU 1	43.34	93.62	143.86	2.5	1000	Si
2.16	2X/2Y Ø8/18.6	0	-	SLU 1	42.98	117.42	150.29	2.5	1000	0	-	SLU 1	43.27	93.62	143.79	2.5	1000	Si
2.45	2X/2Y Ø8/18.6	0	-	SLU 1	42.91	117.42	150.22	2.5	1000	0	-	SLU 1	43.21	93.62	143.72	2.5	1000	Si
2.75	2X/2Y Ø8/18.6	0	-	SLU 1	42.85	117.42	150.15	2.5	1000	0	-	SLU 1	43.14	93.62	143.65	2.5	1000	Si

Verifica a taglio in famiglia SLV

Quota	Staffe	V	Direzione X							Direzione Y							Verifica	
			N	Comb.	VRd	VRsd	VRcd	Cot	c.s.	N	Comb.	VRd	VRsd	VRcd	Cot	c.s.		
-0.23	2X/2Y Ø8/18.6	0	-138.1	SLV 1	45.25	117.42	152.63	2.5	1000	0	-138.1	SLV 1	45.44	93.62	146.03	2.5	1000	Si
0.07	2X/2Y Ø8/18.6	0	-	SLV 1	45.18	117.42	152.56	2.5	1000	0	-	SLV 1	45.37	93.62	145.96	2.5	1000	Si
0.37	2X/2Y Ø8/18.6	0	-	SLV 1	45.11	117.42	152.49	2.5	1000	0	-	SLV 1	45.31	93.62	145.89	2.5	1000	Si
0.67	2X/2Y Ø8/18.6	0	-	SLV 1	45.04	117.42	152.42	2.5	1000	0	-	SLV 1	45.24	93.62	145.83	2.5	1000	Si
0.97	2X/2Y Ø8/18.6	0	-	SLV 1	44.97	117.42	152.35	2.5	1000	0	-	SLV 1	45.17	93.62	145.76	2.5	1000	Si
1.26	2X/2Y Ø8/18.6	0	-	SLV 1	44.9	117.42	152.28	2.5	1000	0	-	SLV 1	45.11	93.62	145.69	2.5	1000	Si
1.56	2X/2Y Ø8/18.6	0	-	SLV 1	44.83	117.42	152.2	2.5	1000	0	-	SLV 1	45.04	93.62	145.62	2.5	1000	Si
1.86	2X/2Y Ø8/18.6	0	-134.2	SLV 1	44.77	117.42	152.13	2.5	1000	0	-134.2	SLV 1	44.98	93.62	145.55	2.5	1000	Si
2.16	2X/2Y Ø8/18.6	0	-	SLV 1	44.7	117.42	152.06	2.5	1000	0	-	SLV 1	44.91	93.62	145.48	2.5	1000	Si
2.45	2X/2Y Ø8/18.6	0	-	SLV 1	44.63	117.42	151.99	2.5	1000	0	-	SLV 1	44.85	93.62	145.42	2.5	1000	Si
2.75	2X/2Y Ø8/18.6	0	-	SLV 1	44.56	117.42	151.92	2.5	1000	0	-	SLV 1	44.78	93.62	145.35	2.5	1000	Si

Verifica a taglio in famiglia SLD Resistenza

Quota	Staffe	V	Direzione X							Direzione Y							Verifica	
			N	Comb.	VRd	VRsd	VRcd	Cot	c.s.	N	Comb.	VRd	VRsd	VRcd	Cot	c.s.		
-0.23	2X/2Y Ø8/18.6	0	-137.1	SLD 1	45.12	117.42	152.5	2.5	1000	0	-137.1	SLD 1	45.32	93.62	145.91	2.5	1000	Si
0.07	2X/2Y Ø8/18.6	0	-	SLD 1	45.06	117.42	152.43	2.5	1000	0	-	SLD 1	45.25	93.62	145.84	2.5	1000	Si
0.37	2X/2Y Ø8/18.6	0	-	SLD 1	44.99	117.42	152.36	2.5	1000	0	-	SLD 1	45.19	93.62	145.77	2.5	1000	Si
0.67	2X/2Y Ø8/18.6	0	-	SLD 1	44.92	117.42	152.29	2.5	1000	0	-	SLD 1	45.12	93.62	145.7	2.5	1000	Si
0.97	2X/2Y Ø8/18.6	0	-	SLD 1	44.85	117.42	152.22	2.5	1000	0	-	SLD 1	45.06	93.62	145.64	2.5	1000	Si
1.26	2X/2Y Ø8/18.6	0	-	SLD 1	44.78	117.42	152.15	2.5	1000	0	-	SLD 1	44.99	93.62	145.57	2.5	1000	Si
1.56	2X/2Y Ø8/18.6	0	-	SLD 1	44.71	117.42	152.08	2.5	1000	0	-	SLD 1	44.93	93.62	145.5	2.5	1000	Si
1.86	2X/2Y Ø8/18.6	0	-133.2	SLD 1	44.64	117.42	152.01	2.5	1000	0	-133.2	SLD 1	44.86	93.62	145.43	2.5	1000	Si
2.16	2X/2Y Ø8/18.6	0	-	SLD 1	44.57	117.42	151.93	2.5	1000	0	-	SLD 1	44.79	93.62	145.36	2.5	1000	Si
2.45	2X/2Y Ø8/18.6	0	-	SLD 1	44.5	117.42	151.86	2.5	1000	0	-	SLD 1	44.73	93.62	145.3	2.5	1000	Si
2.75	2X/2Y Ø8/18.6	0	-	SLD 1	44.44	117.42	151.79	2.5	1000	0	-	SLD 1	44.66	93.62	145.23	2.5	1000	Si

Verifica delle tensioni in combinazioni rara

Tensione limite del calcestruzzo 14940 kN/m²

Tensione limite dell'acciaio 360000 kN/m²

Coefficiente di omogeneizzazione impiegato 15

Quota	Mx	My	N	Comb.	σc,max	Mx	My	N	Comb.	σf,max	Verifica
-0.23	0	0	-155.2	SLE RA 4	-1783	0	0	-155.2	SLE RA 4	-26739	Si
0.07	0	0	-154.64	SLE RA 4	-1776	0	0	-154.64	SLE RA 4	-26643	Si
0.37	0	0	-154.08	SLE RA 4	-1770	0	0	-154.08	SLE RA 4	-26547	Si
0.67	0	0	-153.53	SLE RA 4	-1763	0	0	-153.53	SLE RA 4	-26450	Si
0.97	0	0	-152.96	SLE RA 4	-1757	0	0	-152.96	SLE RA 4	-26354	Si
1.26	0	0	-152.41	SLE RA 4	-1751	0	0	-152.41	SLE RA 4	-26258	Si
1.56	0	0	-151.85	SLE RA 4	-1744	0	0	-151.85	SLE RA 4	-26162	Si
1.86	0	0	-151.29	SLE RA 4	-1738	0	0	-151.29	SLE RA 4	-26066	Si
2.16	0	0	-150.73	SLE RA 4	-1731	0	0	-150.73	SLE RA 4	-25969	Si
2.45	0	0	-150.18	SLE RA 4	-1725	0	0	-150.18	SLE RA 4	-25874	Si
2.75	0	0	-149.63	SLE RA 4	-1719	0	0	-149.63	SLE RA 4	-25779	Si

Verifica delle tensioni sul calcestruzzo in combinazioni quasi permanentiTensione limite del calcestruzzo 11205 kN/m²

Coefficiente di omogeneizzazione impiegato 15

Quota	Mx	My	N	Comb.	σc,max	Verifica
-0.23	0	0	-136.21	SLE QP 1	-1564	Si
0.07	0	0	-135.65	SLE QP 1	-1558	Si
0.37	0	0	-135.09	SLE QP 1	-1552	Si
0.67	0	0	-134.53	SLE QP 1	-1545	Si
0.97	0	0	-133.97	SLE QP 1	-1539	Si
1.26	0	0	-133.42	SLE QP 1	-1532	Si
1.56	0	0	-132.86	SLE QP 1	-1526	Si
1.86	0	0	-132.3	SLE QP 1	-1520	Si
2.16	0	0	-131.74	SLE QP 1	-1513	Si
2.45	0	0	-131.19	SLE QP 1	-1507	Si
2.75	0	0	-130.64	SLE QP 1	-1501	Si

Verifica di apertura delle fessure nella famiglia di combinazioni frequente

Fessurazione non presente

Verifica di apertura delle fessure nella famiglia di combinazioni quasi permanente

Fessurazione non presente

Verifiche nodi trave colonna

Verifiche dei nodi trave pilastro non presenti in quanto la verifica è non necessaria per la pilastrata.

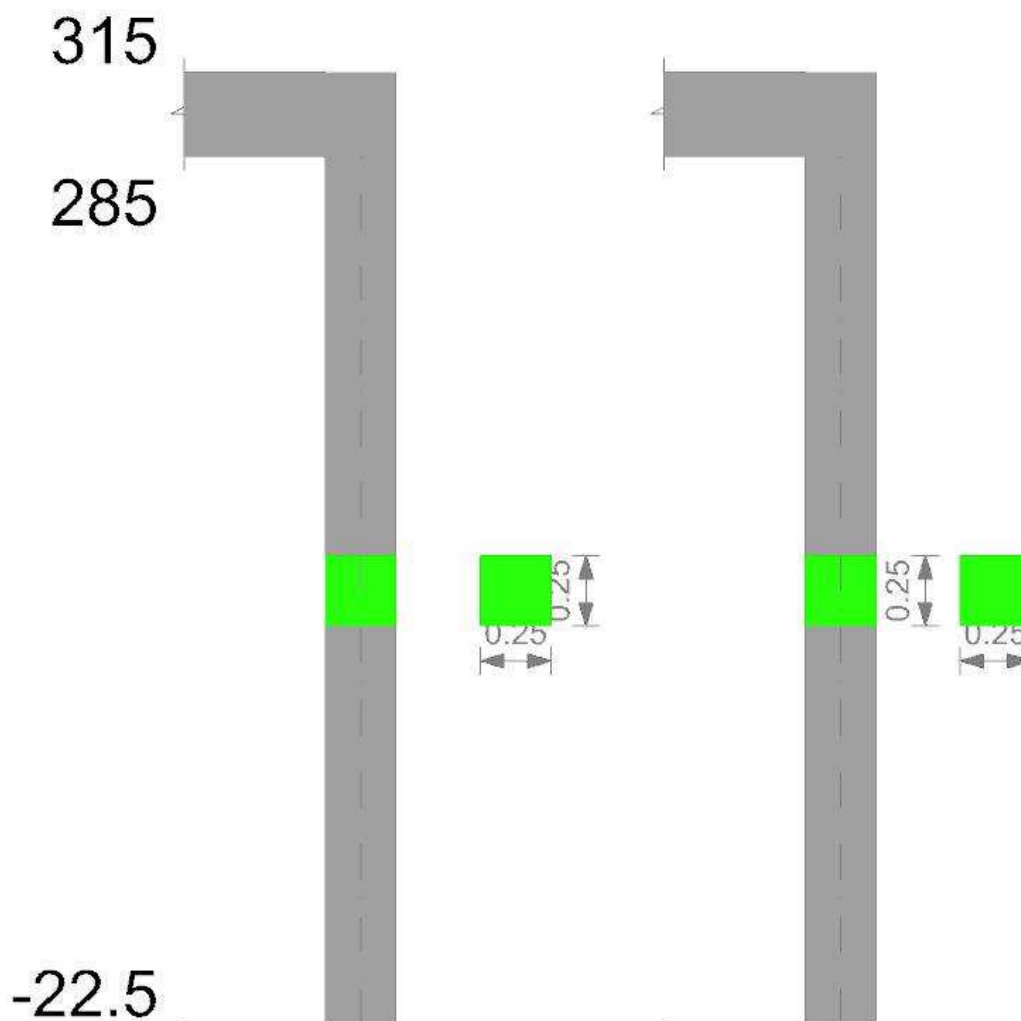
Verifiche di gerarchia delle resistenze nei nodi trave pilastro

Verifiche di gerarchia delle resistenze nei nodi trave pilastro non presenti in quanto la verifica è non necessaria per la pilastrata per il nodo Appoggio a quota -22.5 in quanto elemento di base della pilastrata.

per il nodo Appoggio a quota 295 in quanto elemento di estremità superiore alla pilastrata.

Pilastrata (605; 734)

Geometria

**Dati della pilastrata****Campate costituenti la pilastrata**

Q.inf.	Q.sup.	Sezione	Esistente	Secondaria	Dissipativa	Interna a parete	Sovreresistenza	Materiale CLS	Materiale Acciaio	FC
-0.23	2.85	R 25x25	No	No	No	No		C25/30	B450C	

Disposizioni delle armature longitudinali

Posizione	X	Y	Diametro	Area	Q.inf.	Q.sup.	Sezione	Materiale
p.1	-0.0717	-0.0717	0.016	0.0002011	-0.235	-0.225		B450C
p.1	0.0717	-0.0717	0.016	0.0002011	-0.235	-0.225		B450C
p.1	0.0717	0.0717	0.016	0.0002011	-0.235	-0.225		B450C
p.1	-0.0717	0.0717	0.016	0.0002011	-0.235	-0.225		B450C
p.2	-0.0717	-0.0717	0.016	0.0002011	-0.225	2.85	R 25x25	B450C
p.2	0.0717	-0.0717	0.016	0.0002011	-0.225	2.85	R 25x25	B450C
p.2	0.0717	0.0717	0.016	0.0002011	-0.225	2.85	R 25x25	B450C
p.2	-0.0717	0.0717	0.016	0.0002011	-0.225	2.85	R 25x25	B450C

Controlli geometrici NTC18

Nessuna anomalia

Verifiche delle sezioni**Verifica a pressoflessione in SLU**

Quota	As	%	At	Pos.	Mx	My	N	MRdx	MRdy	Comb.	Coeff.s.	Verifica
-0.23	0.000804	2.6	0	1,2	1.3359	1.3359	-66.79	17.4099	17.4099	SLU 16	13.032	Si
0.08	0.000804	2.6	0	1,2	-1.3234	-1.3234	-66.17	-17.4099	-17.4099	SLU 16	13.155	Si
0.39	0.000804	1.3	0	2	-1.3109	-1.3109	-65.55	-17.4099	-17.4099	SLU 16	13.281	Si
0.7	0.000804	1.3	0	2	-1.2984	-1.2984	-64.92	-17.4099	-17.4099	SLU 16	13.409	Si
1.01	0.000804	1.3	0	2	-1.2859	-1.2859	-64.3	-17.4099	-17.4099	SLU 16	13.539	Si
1.31	0.000804	1.3	0	2	-1.2734	-1.2734	-63.67	-17.4099	-17.4099	SLU 16	13.672	Si
1.44	0.000804	1.3	0	2	-1.2683	-1.2683	-63.41	-17.4099	-17.4099	SLU 16	13.727	Si
1.62	0.000804	1.3	0	2	-1.2611	-1.2611	-63.05	-17.4099	-17.4099	SLU 16	13.806	Si
1.93	0.000804	1.3	0	2	-1.2484	-1.2484	-62.42	-17.4099	-17.4099	SLU 16	13.945	Si
2.24	0.000804	1.3	0	2	-1.236	-1.236	-61.8	-17.4099	-17.4099	SLU 16	14.086	Si
2.54	0.000804	1.3	0	2	-1.2235	-1.2235	-61.17	-17.4099	-17.4099	SLU 16	14.23	Si
2.85	0.000804	1.3	0	2	-1.2112	-1.2112	-60.56	-17.4099	-17.4099	SLU 16	14.374	Si

Verifica a pressoflessione in SLV (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1

Le dilatazioni ultime utilizzate sono le dilatazioni limite elastiche

Quota	As	%	At	Pos.	Mx	My	N	ε _{cu}	ε _{fk}	MRdx	MRdy	Comb.	C.S.	Nmin	Nlim	Comb.Nmin	Ver.
-0.23	0.000804	2.6	0	1,2	0	0	-41.93	-2.02	1.92	0	0	SLV 5	24.333				Si
0.08	0.000804	2.6	0	1,2	0	0	-41.45	-2.02	1.92	0	0	SLV 5	24.615				Si
0.39	0.000804	1.3	0	2	0	0	-40.97	-2.02	1.92	0	0	SLV 5	24.903				Si

Quota	As	%	At	Pos.	Mx	My	N	ε, cu	ε, fk	MRdx	MRdy	Comb.	C.S.	Nmin	Nlim	Comb.Nmin	Ver.
0.7	0.000804	1.3	0	2	0	0	-40.49	-2.02	1.92	0	0	SLV 5	25.199				Si
1.01	0.000804	1.3	0	2	0	0	-40.01	-2.02	1.92	0	0	SLV 5	25.502				Si
1.31	0.000804	1.3	0	2	0	0	-39.53	-2.02	1.92	0	0	SLV 5	25.812				Si
1.44	0.000804	1.3	0	2	0	0	-39.33	-2.02	1.92	0	0	SLV 5	25.942				Si
1.62	0.000804	1.3	0	2	0	0	-39.05	-2.02	1.92	0	0	SLV 5	26.126				Si
1.93	0.000804	1.3	0	2	0	0	-38.56	-2.02	1.92	0	0	SLV 5	26.455				Si
2.24	0.000804	1.3	0	2	0	0	-38.08	-2.02	1.92	0	0	SLV 5	26.789				Si
2.54	0.000804	1.3	0	2	0	0	-37.6	-2.02	1.92	0	0	SLV 5	27.131				Si
2.85	0.000804	1.3	0	2	0	0	-37.13	-2.02	1.92	0	0	SLV 5	27.476				Si

Verifica a pressoflessione in SLD

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1

Le dilatazioni ultime utilizzate sono le dilatazioni limite elastiche

Quota	As	%	At	Pos.	Mx	My	N	MRdx	MRdy	Comb.	Coeff.s.	Verifica
-0.23	0.000804	2.6	0	1,2	0	0	-41.93	0	0	SLD 5	24.333	Si
0.08	0.000804	2.6	0	1,2	0	0	-41.45	0	0	SLD 5	24.615	Si
0.39	0.000804	1.3	0	2	0	0	-40.97	0	0	SLD 5	24.903	Si
0.7	0.000804	1.3	0	2	0	0	-40.49	0	0	SLD 5	25.199	Si
1.01	0.000804	1.3	0	2	0	0	-40.01	0	0	SLD 5	25.502	Si
1.31	0.000804	1.3	0	2	0	0	-39.53	0	0	SLD 5	25.812	Si
1.44	0.000804	1.3	0	2	0	0	-39.33	0	0	SLD 5	25.942	Si
1.62	0.000804	1.3	0	2	0	0	-39.05	0	0	SLD 5	26.126	Si
1.93	0.000804	1.3	0	2	0	0	-38.56	0	0	SLD 5	26.455	Si
2.24	0.000804	1.3	0	2	0	0	-38.08	0	0	SLD 5	26.789	Si
2.54	0.000804	1.3	0	2	0	0	-37.6	0	0	SLD 5	27.131	Si
2.85	0.000804	1.3	0	2	0	0	-37.13	0	0	SLD 5	27.476	Si

Verifica a taglio in famiglia SLU

Quota	Staffe	V	N	Comb.	Direzione X					V	N	Comb.	Direzione Y					Verifica
					VRd	VRsd	VRcd	Cot	c.s.				VRd	VRsd	VRcd	Cot	c.s.	
-0.23	2X/2Y Ø8/18.1	0	-38.17	SLU 1	28.79	96.23	112.3	2.5	1000	0	-38.17	SLU 1	28.79	96.23	112.3	2.5	1000	Si
0.08	2X/2Y Ø8/18.1	0	-37.69	SLU 1	28.73	96.23	112.24	2.5	1000	0	-37.69	SLU 1	28.73	96.23	112.24	2.5	1000	Si
0.39	2X/2Y Ø8/18.1	0	-37.2	SLU 1	28.68	96.23	112.19	2.5	1000	0	-37.2	SLU 1	28.68	96.23	112.19	2.5	1000	Si
0.7	2X/2Y Ø8/18.1	0	-36.72	SLU 1	28.62	96.23	112.13	2.5	1000	0	-36.72	SLU 1	28.62	96.23	112.13	2.5	1000	Si
1.01	2X/2Y Ø8/18.1	0	-36.24	SLU 1	28.56	96.23	112.07	2.5	1000	0	-36.24	SLU 1	28.56	96.23	112.07	2.5	1000	Si
1.31	2X/2Y Ø8/18.1	0	-35.76	SLU 1	28.51	96.23	112.01	2.5	1000	0	-35.76	SLU 1	28.51	96.23	112.01	2.5	1000	Si
1.44	2X/2Y Ø8/18.1	0	-35.56	SLU 1	28.48	96.23	111.99	2.5	1000	0	-35.56	SLU 1	28.48	96.23	111.99	2.5	1000	Si
1.62	2X/2Y Ø8/18.1	0	-35.29	SLU 1	28.45	96.23	111.95	2.5	1000	0	-35.29	SLU 1	28.45	96.23	111.95	2.5	1000	Si
1.93	2X/2Y Ø8/18.1	0	-34.8	SLU 1	28.39	96.23	111.89	2.5	1000	0	-34.8	SLU 1	28.39	96.23	111.89	2.5	1000	Si
2.24	2X/2Y Ø8/18.1	0	-34.32	SLU 1	28.34	96.23	111.83	2.5	1000	0	-34.32	SLU 1	28.34	96.23	111.83	2.5	1000	Si
2.54	2X/2Y Ø8/18.1	0	-33.84	SLU 1	28.28	96.23	111.77	2.5	1000	0	-33.84	SLU 1	28.28	96.23	111.77	2.5	1000	Si
2.85	2X/2Y Ø8/18.1	0	-33.37	SLU 1	28.22	96.23	111.72	2.5	1000	0	-33.37	SLU 1	28.22	96.23	111.72	2.5	1000	Si

Verifica a taglio in famiglia SLV

Quota	Staffe	V	N	Comb.	Direzione X					V	N	Comb.	Direzione Y					Verifica
					VRd	VRsd	VRcd	Cot	c.s.				VRd	VRsd	VRcd	Cot	c.s.	
-0.23	2X/2Y Ø8/18.1	0	-41.93	SLV 1	29.23	96.23	112.76	2.5	1000	0	-41.93	SLV 1	29.23	96.23	112.76	2.5	1000	Si
0.08	2X/2Y Ø8/18.1	0	-41.45	SLV 1	29.18	96.23	112.7	2.5	1000	0	-41.45	SLV 1	29.18	96.23	112.7	2.5	1000	Si
0.39	2X/2Y Ø8/18.1	0	-40.97	SLV 1	29.12	96.23	112.64	2.5	1000	0	-40.97	SLV 1	29.12	96.23	112.64	2.5	1000	Si
0.7	2X/2Y Ø8/18.1	0	-40.49	SLV 1	29.06	96.23	112.59	2.5	1000	0	-40.49	SLV 1	29.06	96.23	112.59	2.5	1000	Si
1.01	2X/2Y Ø8/18.1	0	-40.01	SLV 1	29.01	96.23	112.53	2.5	1000	0	-40.01	SLV 1	29.01	96.23	112.53	2.5	1000	Si
1.31	2X/2Y Ø8/18.1	0	-39.53	SLV 1	28.95	96.23	112.47	2.5	1000	0	-39.53	SLV 1	28.95	96.23	112.47	2.5	1000	Si
1.44	2X/2Y Ø8/18.1	0	-39.33	SLV 1	28.93	96.23	112.44	2.5	1000	0	-39.33	SLV 1	28.93	96.23	112.44	2.5	1000	Si
1.62	2X/2Y Ø8/18.1	0	-39.05	SLV 1	28.89	96.23	112.41	2.5	1000	0	-39.05	SLV 1	28.89	96.23	112.41	2.5	1000	Si
1.93	2X/2Y Ø8/18.1	0	-38.56	SLV 1	28.84	96.23	112.35	2.5	1000	0	-38.56	SLV 1	28.84	96.23	112.35	2.5	1000	Si
2.24	2X/2Y Ø8/18.1	0	-38.08	SLV 1	28.78	96.23	112.29	2.5	1000	0	-38.08	SLV 1	28.78	96.23	112.29	2.5	1000	Si
2.54	2X/2Y Ø8/18.1	0	-37.6	SLV 1	28.72	96.23	112.23	2.5	1000	0	-37.6	SLV 1	28.72	96.23	112.23	2.5	1000	Si
2.85	2X/2Y Ø8/18.1	0	-37.13	SLV 1	28.67	96.23	112.18	2.5	1000	0	-37.13	SLV 1	28.67	96.23	112.18	2.5	1000	Si

Verifica a taglio in famiglia SLD Resistenza

Quota	Staffe	V	N	Comb.	Direzione X					V	N	Comb.	Direzione Y					Verifica
					VRd	VRsd	VRcd	Cot	c.s.				VRd	VRsd	VRcd	Cot	c.s.	
-0.23	2X/2Y Ø8/18.1	0	-41.93	SLD 1	29.23	96.23	112.76	2.5	1000	0	-41.93	SLD 1	29.23	96.23	112.76	2.5	1000	Si
0.08	2X/2Y Ø8/18.1	0	-41.45	SLD 1	29.18	96.23	112.7	2.5	1000	0	-41.45	SLD 1	29.18	96.23	112.7	2.5	1000	Si
0.39	2X/2Y Ø8/18.1	0	-40.97	SLD 1	29.12	96.23	112.64	2.5	1000	0	-40.97	SLD 1	29.12	96.23	112.64	2.5	1000	Si
0.7	2X/2Y Ø8/18.1	0	-40.49	SLD 1	29.06	96.23	112.59	2.5	1000	0	-40.49	SLD 1	29.06	96.23	112.59	2.5	1000	Si
1.01	2X/2Y Ø8/18.1	0	-40.01	SLD 1	29.01	96.23	112.53	2.5	1000	0	-40.01	SLD 1	29.01	96.23	112.53	2.5	1000	Si
1.31	2X/2Y Ø8/18.1	0	-39.53	SLD 1	28.95	96.23	112.47	2.5	1000	0	-39.53	SLD 1	28.95	96.23	112.47	2.5	1000	Si
1.44	2X/2Y Ø8/18.1	0	-39.33	SLD 1	28.93	96.23	112.44	2.5	1000	0	-39.33	SLD 1	28.93	96.23	112.44	2.5	1000	Si
1.62	2X/2Y Ø8/18.1	0	-39.05	SLD 1	28.89	96.23	112.41	2.5	1000	0	-39.05	SLD 1	28.89	96.23	112.41	2.5	1000	Si
1.93	2X/2Y Ø8/18.1	0	-38.56	SLD 1	28.84	96.23	112.35	2.5	1000	0	-38.56	SLD 1	28.84	96.23	112.35	2.5	1000	Si
2.24	2X/2Y Ø8/18.1	0	-38.08	SLD 1	28.78	96.23	112.29	2.5	1000	0	-38.08	SLD 1	28.78	96.23	112.29	2.5	1000	Si
2.54	2X/2Y Ø8/18.1	0	-37.6	SLD 1	28.72	96.23	112.23	2.5	1000	0	-37.6	SLD 1	28.72	96.23	112.23	2.5	1000	Si
2.85	2X/2Y Ø8/18.1	0	-37.13	SLD 1	28.67	96.23	112.18	2.5	1000	0	-37.13	SLD 1	28.67	96.23	112.18	2.5	1000	Si

Verifica delle tensioni in combinazioni rara

Tensione limite del calcestruzzo 14940 kN/m²

Tensione limite dell'acciaio 360000 kN/m²

Coefficiente di omogeneizzazione impiegato 15

Quota	Mx	My	N	Comb.	σ, max	Mx	My	N	Comb.	σ, max	Verifica
-0.23	0	0	-47.61	SLE RA 4	-639	0	0	-47.61	SLE RA 4	-9578	Si
0.08	0	0	-47.13	SLE RA 4	-632	0	0	-47.13	SLE RA 4	-9481	Si
0.39	0	0	-46.65	SLE RA 4	-626	0	0	-46.65	SLE RA 4	-9385	Si
0.7	0	0	-46.17	SLE RA 4	-619	0	0	-46.17	SLE RA 4	-9288	Si
1.01	0	0	-45.69	SLE RA 4	-613	0	0	-45.69	SLE RA 4	-9192	Si
1.31	0	0	-45.21	SLE RA 4	-606	0	0	-45.21	SLE RA 4	-9095	Si
1.44	0	0	-45.01	SLE RA 4	-604	0	0	-45.01	SLE RA 4	-9055	Si
1.62	0	0	-44.73	SLE RA 4	-600	0	0	-44.73	SLE RA 4	-8999	Si
1.93	0	0	-44.25	SLE RA 4	-593	0	0	-44.25	SLE RA 4	-8902	Si
2.24	0	0	-43.77	SLE RA 4	-587	0	0	-43.77	SLE RA 4	-8805	Si
2.54	0	0	-43.29	SLE RA 4	-581	0	0	-43.29	SLE RA 4	-8708	Si
2.85	0	0	-42.82	SLE RA 4	-574	0	0	-42.82	SLE RA 4	-8613	Si

Verifica delle tensioni sul calcestruzzo in combinazioni quasi permanenti

Tensione limite del calcestruzzo 11205 kN/m²

Coefficiente di omogeneizzazione impiegato 15

Quota	Mx	My	N	Comb.	σ, max	Verifica
-------	----	----	---	-------	--------	----------

Quota	Mx	My	N	Comb.	oc,max	Verifica
0.08	0	0	-41.45	SLE QP 1	-556	Si
0.39	0	0	-40.97	SLE QP 1	-549	Si
0.7	0	0	-40.49	SLE QP 1	-543	Si
1.01	0	0	-40.01	SLE QP 1	-537	Si
1.31	0	0	-39.53	SLE QP 1	-530	Si
1.44	0	0	-39.33	SLE QP 1	-527	Si
1.62	0	0	-39.05	SLE QP 1	-524	Si
1.93	0	0	-38.56	SLE QP 1	-517	Si
2.24	0	0	-38.08	SLE QP 1	-511	Si
2.54	0	0	-37.6	SLE QP 1	-504	Si
2.85	0	0	-37.13	SLE QP 1	-498	Si

Verifica di apertura delle fessure nella famiglia di combinazioni frequente

Fessurazione non presente

Verifica di apertura delle fessure nella famiglia di combinazioni quasi permanente

Fessurazione non presente

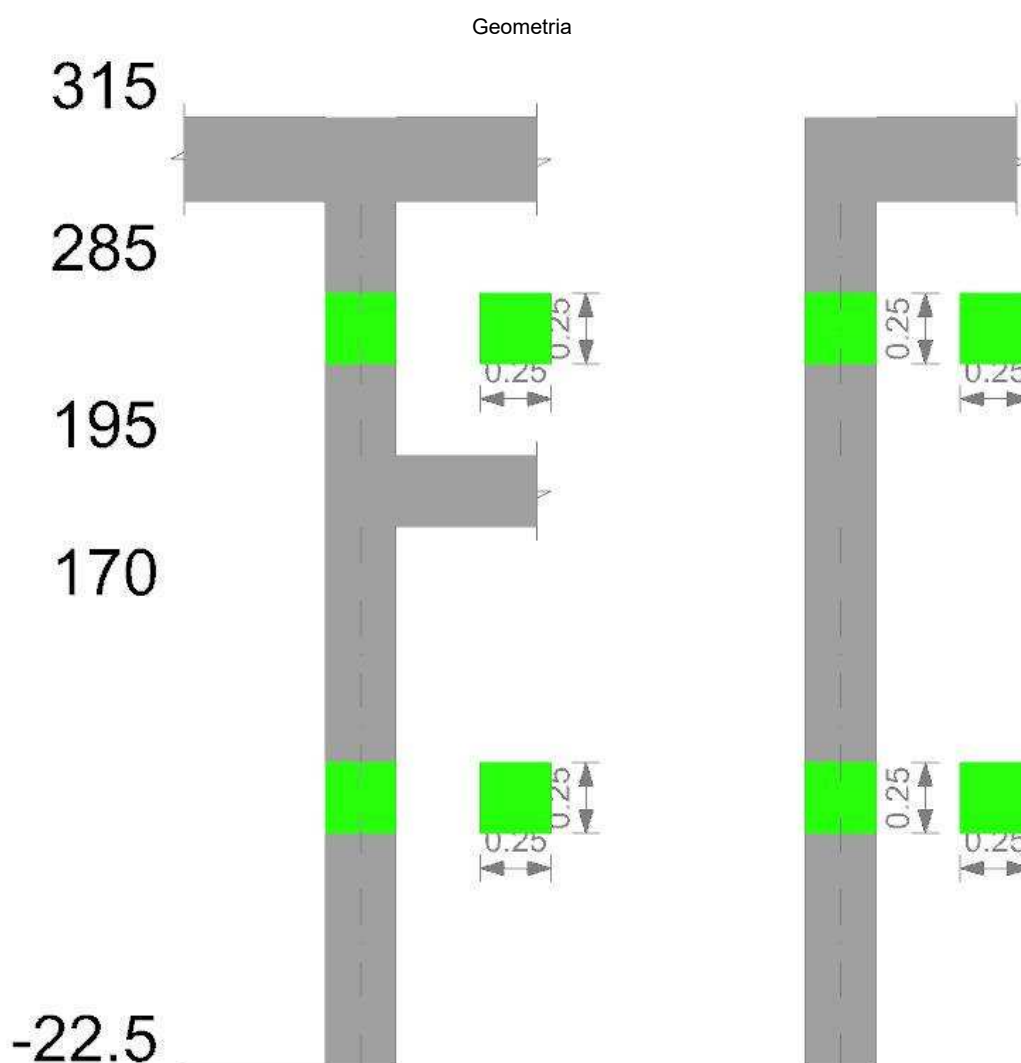
Verifiche nodi trave colonna

Verifiche dei nodi trave pilastro non presenti in quanto la verifica è non necessaria per la pilastrata.

Verifiche di gerarchia delle resistenze nei nodi trave pilastro

Verifiche di gerarchia delle resistenze nei nodi trave pilastro non presenti in quanto la verifica è non necessaria per la pilastrata per il nodo Appoggio a quota 300 in quanto elemento di estremità superiore alla pilastrata.
per il nodo Appoggio a quota -22.5 in quanto elemento di base della pilastrata.

Pilastrata (714; 625)



Dati della pilastrata

Campate costituenti la pilastrata

Q.inf.	Q.sup.	Sezione	Esistente	Secondaria	Dissipativa	Interna a parete	Sovreresistenza	Materiale CLS	Materiale Acciaio	FC
-0.23	1.7	R 25x25	No	No	No	No		C25/30	B450C	
1.95	2.85	R 25x25	No	No	No	No		C25/30	B450C	

Disposizione delle armature longitudinali

Posizione	X	Y	Diametro	Area	Q.inf.	Q.sup.	Sezione	Materiale
p.1	-0.0717	-0.0717	0.016	0.0002011	-0.235	-0.225		B450C

Posizione	X	Y	Diametro	Area	Q.inf.	Q.sup.	Sezione	Materiale
p.1	0.0717	-0.0717	0.016	0.0002011	-0.235	-0.225		B450C
p.1	0.0717	0.0717	0.016	0.0002011	-0.235	-0.225		B450C
p.1	-0.0717	0.0717	0.016	0.0002011	-0.235	-0.225		B450C
p.2	-0.0717	-0.0717	0.016	0.0002011	-0.225	1.95	R 25x25	B450C
p.2	0.0717	-0.0717	0.016	0.0002011	-0.225	1.95	R 25x25	B450C
p.2	0.0717	0.0717	0.016	0.0002011	-0.225	1.95	R 25x25	B450C
p.2	-0.0717	0.0717	0.016	0.0002011	-0.225	1.95	R 25x25	B450C
p.3	-0.0717	-0.0717	0.016	0.0002011	1.95	2.85	R 25x25	B450C
p.3	0.0717	-0.0717	0.016	0.0002011	1.95	2.85	R 25x25	B450C
p.3	0.0717	0.0717	0.016	0.0002011	1.95	2.85	R 25x25	B450C
p.3	-0.0717	0.0717	0.016	0.0002011	1.95	2.85	R 25x25	B450C

Controlli geometrici NTC18

Nessuna anomalia

Verifiche delle sezioni**Verifica a pressoflessione in SLU**

Quota	As	%	At	Pos.	Mx	My	N	MRdx	MRdy	Comb.	Coeff.s.	Verifica
-0.23	0.000804	2.6	0	1,2	0.7556	0.7556	-37.78	17.4099	17.4099	SLU 16	23.041	Si
0.1	0.000804	2.6	0	1,2	0.7933	-0.7933	-39.67	17.4099	-17.4099	SLU 16	21.946	Si
0.42	0.000804	1.3	0	2	0.7983	-0.7983	-39.92	17.4099	-17.4099	SLU 16	21.808	Si
0.74	0.000804	1.3	0	2	0.7809	-0.7809	-39.04	17.4099	-17.4099	SLU 16	22.295	Si
1.06	0.000804	1.3	0	2	0.7217	-0.7217	-36.08	17.4099	-17.4099	SLU 16	24.124	Si
1.38	0.000804	1.3	0	2	0.6243	-0.6243	-31.21	17.4099	-17.4099	SLU 16	27.888	Si
1.56	0.000804	1.3	0	2	0.5835	-0.5361	-26.8	18.6564	-17.1403	SLU 16	31.974	Si
1.7	0.000804	1.3	0	2	0.5855	-0.5305	-26.53	18.8665	-17.0948	SLU 16	32.223	Si
1.95	0.000804	2.6	0	2,3	0.5054	1.9346	-25.27	10.1562	38.8745	SLU 16	20.094	Si
2.25	0.000804	2.6	0	2,3	0.4934	1.4012	-24.67	12.2056	34.6602	SLU 16	24.735	Si
2.55	0.000804	1.3	0	3	0.4815	0.8679	-24.07	14.9698	26.9839	SLU 16	31.092	Si
2.85	0.000804	1.3	0	3	0.4693	0.4693	-23.46	17.4099	17.4099	SLU 16	37.1	Si

Verifica a pressoflessione in SLV (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1

Le dilatazioni ultime utilizzate sono le dilatazioni limite elastiche

Quota	As	%	At	Pos.	Mx	My	N	ε _{cu}	ε _{fk}	MRdx	MRdy	Comb.	C.S.	Nmin	Nlim	Comb.Nmin	Ver.
-0.23	0.000804	2.6	0	1,2	0	0	-41.48	-	1.92	0	0	SLV 1	24.597				Si
0.1	0.000804	2.6	0	1,2	0.2933	-0.163	-39.97	-	1.92	7.4241	-4.1252	SLV 1	25.313				Si
0.42	0.000804	1.3	0	2	0.5128	-0.1288	-34.96	-	1.92	13.4888	-3.3873	SLV 3	26.302				Si
0.74	0.000804	1.3	0	2	1.2392	-0.1355	-24.55	-	1.92	30.1357	-3.2955	SLV 7	24.319				Si
1.06	0.000804	1.3	0	2	1.58	-0.2293	-14.88	-	1.92	33.1083	-4.8043	SLV 12	20.954				Si
1.38	0.000804	1.3	0	2	1.8357	-0.5352	-11.87	-	1.92	29.8206	-8.6944	SLV 12	16.245				Si
1.56	0.000804	1.3	0	2	0.951	-1.6696	1.22	-	1.92	10.5477	-18.5179	SLV 16	11.091				Si
1.7	0.000804	1.3	0	2	0.9775	-2.9737	1.43	-	1.92	6.9802	-21.2339	SLV 16	7.141				Si
1.95	0.000804	2.6	0	2,3	-0.209	9.9579	-18.5	-	1.92	-0.6299	30.0131	SLV 1	3.014				Si
2.25	0.000804	2.6	0	2,3	-0.1514	7.2125	-18.04	-	1.92	-0.6667	31.7679	SLV 1	4.405				Si
2.55	0.000804	1.3	0	3	-0.0937	4.4671	-17.58	-	1.92	-0.7576	36.0986	SLV 1	8.081				Si
2.85	0.000804	1.3	0	3	-0.0352	1.6752	-17.11	-	1.92	-0.7499	35.7321	SLV 1	21.33				Si

Verifica a pressoflessione in SLD

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1

Le dilatazioni ultime utilizzate sono le dilatazioni limite elastiche

Quota	As	%	At	Pos.	Mx	My	N	MRdx	MRdy	Comb.	Coeff.s.	Verifica
-0.23	0.000804	2.6	0	1,2	0	0	-32.01	0	0	SLD 1	31.871	Si
0.1	0.000804	2.6	0	1,2	0.3379	-0.1942	-32.04	9.971	-5.7307	SLD 1	29.51	Si
0.42	0.000804	1.3	0	2	0.4554	-0.1335	-29.84	13.8101	-4.0499	SLD 3	30.326	Si
0.74	0.000804	1.3	0	2	0.8016	-0.121	-24.57	23.9905	-3.6205	SLD 7	29.93	Si
1.06	0.000804	1.3	0	2	0.9321	-0.165	-23.61	26.4449	-4.6805	SLD 7	28.371	Si
1.38	0.000804	1.3	0	2	1.0722	-0.398	-15.98	28.3089	-10.5096	SLD 12	26.403	Si
1.56	0.000804	1.3	0	2	1.121	-0.3968	-13.32	28.8857	-10.2241	SLD 12	25.768	Si
1.7	0.000804	1.3	0	2	0.663	-1.4731	-8.01	11.9441	-26.5386	SLD 16	18.016	Si
1.95	0.000804	2.6	0	2,3	0.4826	5.3397	-17.15	2.9346	32.4697	SLD 3	6.081	Si
2.25	0.000804	2.6	0	2,3	0.3495	3.8675	-16.69	3.1461	34.8094	SLD 3	9	Si
2.55	0.000804	1.3	0	3	0.2165	2.3954	-16.23	3.1313	34.6456	SLD 3	14.464	Si
2.85	0.000804	1.3	0	3	0.0812	0.8983	-15.76	2.8555	31.5942	SLD 3	35.173	Si

Verifica a taglio in famiglia SLU

Quota	Staffe	Direzione X								Direzione Y								Verifica
		V	N	Comb.	VRd	VRsd	VRcd	Cot	c.s.	V	N	Comb.	VRd	VRsd	VRcd	Cot	c.s.	
-0.23	2X/2Y Ø8/17.5	0.32	-26.33	SLU 5	27.39	99.47	110.86	2.5	314.48	2.16	-37.78	SLU 16	28.74	99.47	112.26	2.5	46.04	Si
0.1	2X/2Y Ø8/17.5	1.02	-33.6	SLU 13	28.25	99.47	111.75	2.5	97.98	0.14	-39.67	SLU 16	28.97	99.47	112.49	2.5	702.68	Si
0.42	2X/2Y Ø8/17.5	0.53	-29.47	SLU 5	27.76	99.47	111.24	2.5	187.32	0.09	-39.92	SLU 16	29	99.47	112.52	2.5	1135.15	Si
0.74	2X/2Y Ø8/17.5	-0.84	-39.04	SLU 16	28.89	99.47	112.41	2.5	117.98	0.04	-39.04	SLU 16	28.89	99.47	112.41	2.5	2505.49	Si
1.06	2X/2Y Ø8/17.5	-2.37	-36.08	SLU 16	28.54	99.47	112.05	2.5	42.01	0.01	-20.89	SLU 1	26.75	99.47	110.19	2.5	1000	Si
1.38	2X/2Y Ø8/17.5	-2.41	-31.21	SLU 16	27.97	99.47	111.45	2.5	41.34	0.01	-18.17	SLU 1	26.43	99.47	109.86	2.5	1000	Si
1.56	2X/2Y Ø8/17.5	0.34	-18.77	SLU 9	26.5	99.47	109.94	2.5	293.39	0.01	-15.75	SLU 1	26.14	99.47	109.57	2.5	1000	Si
1.7	2X/2Y Ø8/17.5	0.34	-18.49	SLU 9	26.47	99.47	109.9	2.5	293.39	0.01	-15.53	SLU 1	26.12	99.47	109.54	2.5	1000	Si
1.95	2X/2Y Ø8/18	-1.81	-25.27	SLU 16	27.27	96.71	110.73	2.5	53.49	-0.46	-25.27	SLU 16	27.27	96.71	110.73	2.5	208.47	Si

Direzione X										Direzione Y						Verifica		
Quota	Staffe	V	N	Comb.	VRd	VRsd	VRcd	Cot	c.s.	V	N	Comb.	VRd	VRsd	VRcd	Cot	c.s.	
2.25	2X/2Y Ø8/18	-1.81	-24.67	SLU 16	27.2	96.71	110.66	2.5	53.49	-0.46	-24.67	SLU 16	27.2	96.71	110.66	2.5	208.47	Si
2.55	2X/2Y Ø8/18	-1.81	-24.07	SLU 16	27.13	96.71	110.58	2.5	53.49	-0.46	-24.07	SLU 16	27.13	96.71	110.58	2.5	208.47	Si
2.85	2X/2Y Ø8/18	-1.81	-23.46	SLU 16	27.05	96.71	110.51	2.5	53.49	-0.46	-23.46	SLU 16	27.05	96.71	110.51	2.5	208.47	Si

Verifica a taglio in famiglia SLV

Direzione X										Direzione Y						Verifica		
Quota	Staffe	V	N	Comb.	VRd	VRsd	VRcd	Cot	c.s.	V	N	Comb.	VRd	VRsd	VRcd	Cot	c.s.	
-0.23	2X/2Y Ø8/17.5	1.61	-5.22	SLV 12	24.9	99.47	108.28	2.5	61.97	1.92	-30.2	SLV 10	27.85	99.47	111.33	2.5	51.81	Si
0.1	2X/2Y Ø8/17.5	2.25	-11.27	SLV 12	25.62	99.47	109.02	2.5	44.12	0.99	-18.58	SLV 8	26.48	99.47	109.91	2.5	100.62	Si
0.42	2X/2Y Ø8/17.5	1.23	-14.79	SLV 12	26.03	99.47	109.45	2.5	80.9	0.96	-21.55	SLV 8	26.83	99.47	110.27	2.5	103.32	Si
0.74	2X/2Y Ø8/17.5	-1.28	-24.4	SLV 10	27.16	99.47	110.62	2.5	77.79	0.89	-22.7	SLV 8	26.97	99.47	110.42	2.5	111.26	Si
1.06	2X/2Y Ø8/17.5	-2.98	-10.36	SLV 14	25.51	99.47	108.91	2.5	33.42	0.8	-22.52	SLV 8	26.94	99.47	110.39	2.5	123.71	Si
1.38	2X/2Y Ø8/17.5	-5.86	-4.41	SLV 14	24.81	99.47	108.18	2.5	16.99	0.69	-21.1	SLV 8	26.78	99.47	110.22	2.5	143.82	Si
1.56	2X/2Y Ø8/17.5	9.95	-34.62	SLV 3	28.37	99.47	111.87	2.5	10	0.56	-19.53	SLV 8	26.59	99.47	110.03	2.5	178.74	Si
1.7	2X/2Y Ø8/17.5	9.95	-34.41	SLV 3	28.35	99.47	111.84	2.5	10	0.56	-19.31	SLV 8	26.57	99.47	110	2.5	178.74	Si
1.95	2X/2Y Ø8/18	-9.31	-18.5	SLV 1	26.47	96.71	109.9	2.5	10.39	-1.69	-14.9	SLV 12	26.04	96.71	109.46	2.5	57.32	Si
2.25	2X/2Y Ø8/18	-9.31	-18.04	SLV 1	26.41	96.71	109.85	2.5	10.39	-1.69	-14.44	SLV 12	25.99	96.71	109.41	2.5	57.32	Si
2.55	2X/2Y Ø8/18	-9.31	-17.58	SLV 1	26.36	96.71	109.79	2.5	10.39	-1.69	-13.98	SLV 12	25.94	96.71	109.35	2.5	57.32	Si
2.85	2X/2Y Ø8/18	-9.31	-17.11	SLV 1	26.3	96.71	109.73	2.5	10.39	-1.69	-13.51	SLV 12	25.88	96.71	109.29	2.5	57.32	Si

Verifica a taglio in famiglia SLD Resistenza

Direzione X										Direzione Y						Verifica		
Quota	Staffe	V	N	Comb.	VRd	VRsd	VRcd	Cot	c.s.	V	N	Comb.	VRd	VRsd	VRcd	Cot	c.s.	
-0.23	2X/2Y Ø8/17.5	0.84	-14.66	SLD 12	26.02	99.47	109.43	2.5	118.75	1.65	-26.4	SLD 10	27.4	99.47	110.87	2.5	60.22	Si
0.1	2X/2Y Ø8/17.5	1.42	-18.28	SLD 12	26.44	99.47	109.88	2.5	69.86	0.52	-21.84	SLD 8	26.86	99.47	110.31	2.5	193.1	Si
0.42	2X/2Y Ø8/17.5	0.76	-20.11	SLD 12	26.66	99.47	110.1	2.5	130.38	0.48	-23.4	SLD 8	27.05	99.47	110.5	2.5	205.55	Si
0.74	2X/2Y Ø8/17.5	-0.83	-24.38	SLD 10	27.16	99.47	110.62	2.5	120.45	0.43	-23.7	SLD 8	27.08	99.47	110.54	2.5	228.9	Si
1.06	2X/2Y Ø8/17.5	-2.14	-16.69	SLD 14	26.26	99.47	109.68	2.5	46.44	0.38	-22.69	SLD 8	26.96	99.47	110.41	2.5	260.52	Si
1.38	2X/2Y Ø8/17.5	-3.54	-12.3	SLD 14	25.74	99.47	109.15	2.5	28.09	0.33	-20.48	SLD 8	26.7	99.47	110.14	2.5	303.46	Si
1.56	2X/2Y Ø8/17.5	4.94	-25.66	SLD 3	27.31	99.47	110.78	2.5	20.15	0.27	-18.35	SLD 8	26.45	99.47	109.88	2.5	372.63	Si
1.7	2X/2Y Ø8/17.5	4.94	-25.45	SLD 3	27.29	99.47	110.75	2.5	20.15	0.27	-18.14	SLD 8	26.43	99.47	109.86	2.5	372.63	Si
1.95	2X/2Y Ø8/18	-5.14	-17.2	SLD 1	26.32	96.71	109.74	2.5	18.81	-0.95	-15.45	SLD 12	26.11	96.71	109.53	2.5	101.35	Si
2.25	2X/2Y Ø8/18	-5.14	-16.74	SLD 1	26.26	96.71	109.69	2.5	18.81	-0.95	-14.99	SLD 12	26.06	96.71	109.47	2.5	101.35	Si
2.55	2X/2Y Ø8/18	-5.14	-16.28	SLD 1	26.21	96.71	109.63	2.5	18.81	-0.95	-14.53	SLD 12	26	96.71	109.42	2.5	101.35	Si
2.85	2X/2Y Ø8/18	-5.14	-15.81	SLD 1	26.15	96.71	109.57	2.5	18.81	-0.95	-14.06	SLD 12	25.95	96.71	109.36	2.5	101.35	Si

Verifica delle tensioni in combinazioni raraTensione limite del calcestruzzo 14940 kN/m²Tensione limite dell'acciaio 360000 kN/m²

Coefficiente di omogeneizzazione impiegato 15

Quota	Mx	My	N	Comb.	σc,max	Mx	My	N	Comb.	σf,max	Verifica
-0.23	0.0151	0.0004	-27.42	SLE RA 4	-373	0.0151	0.0004	-27.42	SLE RA 4	-5559	Si
0.1	0.4156	-0.2343	-28.65	SLE RA 4	-594	0.4156	-0.2343	-28.65	SLE RA 4	-7567	Si
0.42	0.4448	-0.1441	-28.72	SLE RA 4	-575	0.4448	-0.1441	-28.72	SLE RA 4	-7412	Si
0.74	0.4529	-0.1171	-28.03	SLE RA 4	-560	0.4529	-0.1171	-28.03	SLE RA 4	-7219	Si
1.06	0.4458	-0.1996	-25.86	SLE RA 4	-555	0.4458	-0.1996	-25.86	SLE RA 4	-6994	Si
1.38	0.4326	-0.3193	-22.37	SLE RA 4	-543	0.4326	-0.3193	-22.37	SLE RA 4	-6585	Si
1.56	0.4193	-0.0993	-19.21	SLE RA 4	-425	0.4193	-0.0993	-19.21	SLE RA 4	-5304	Si
1.7	0.4208	-0.0927	-19	SLE RA 4	-420	0.4208	-0.0927	-19	SLE RA 4	-5247	Si
1.95	0.3568	1.4252	-17.95	SLE RA 4	-816	0.3568	1.4252	-17.95	SLE RA 4	-8554	Si
2.25	0.2584	1.0323	-17.49	SLE RA 4	-651	0.2584	1.0323	-17.49	SLE RA 4	-7098	Si
2.55	0.16	0.6393	-17.03	SLE RA 4	-486	0.16	0.6393	-17.03	SLE RA 4	-5643	Si
2.85	0.06	0.2397	-16.56	SLE RA 4	-319	0.06	0.2397	-16.56	SLE RA 4	-4162	Si

Verifica delle tensioni sul calcestruzzo in combinazioni quasi permanentiTensione limite del calcestruzzo 11205 kN/m²

Coefficiente di omogeneizzazione impiegato 15

Quota	Mx	My	N	Comb.	σc,max	Verifica
-0.23	0.0138	0.0015	-23.15	SLE QP 1	-315	Si
0.1	0.3781	-0.2228	-24.61	SLE QP 1	-524	Si
0.42	0.4047	-0.1388	-24.93	SLE QP 1	-510	Si
0.74	0.412	-0.1084	-24.47	SLE QP 1	-496	Si
1.06	0.4056	-0.1745	-22.72	SLE QP 1	-492	Si
1.38	0.3936	-0.2692	-19.79	SLE QP 1	-479	Si
1.56	0.3815	-0.0762	-17.16	SLE QP 1	-378	Si
1.7	0.3829	-0.0509	-16.95	SLE QP 1	-367	Si
1.95	0.3246	1.2812	-15.97	SLE QP 1	-732	Si
2.25	0.2351	0.928	-15.51	SLE QP 1	-583	Si
2.55	0.1456	0.5747	-15.05	SLE QP 1	-434	Si
2.85	0.0546	0.2155	-14.58	SLE QP 1	-283	Si

Verifica di apertura delle fessure nella famiglia di combinazioni frequente

Fessurazione non presente

Verifica di apertura delle fessure nella famiglia di combinazioni quasi permanente

Fessurazione non presente

Verifiche nodi trave colonna

Verifiche dei nodi trave pilastro non presenti in quanto la verifica è non necessaria per la pilastrata.

Verifiche di gerarchia delle resistenze nei nodi trave pilastro

Verifiche di gerarchia delle resistenze nei nodi trave pilastro non presenti in quanto la verifica è non necessaria per la pilastrata

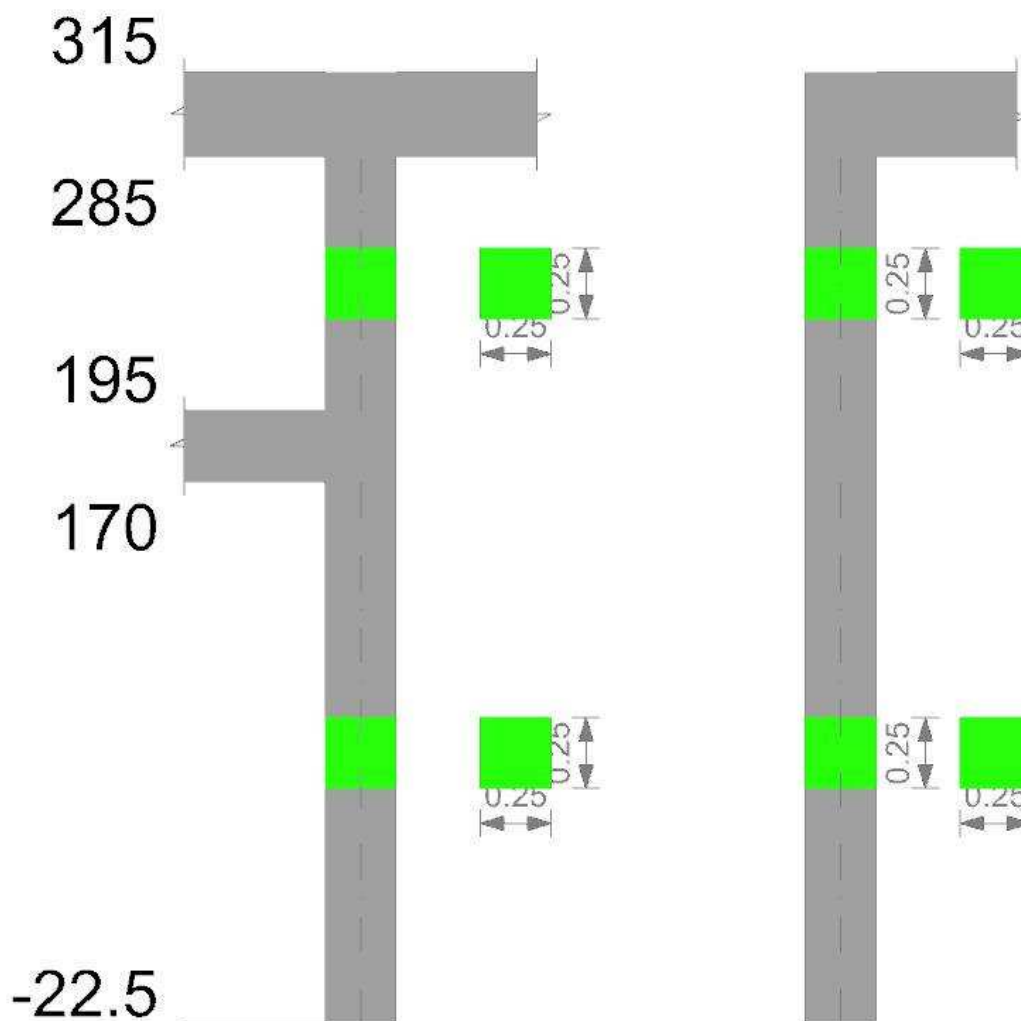
per il nodo Appoggio a quota -22.5 in quanto elemento di base della pilastrata.

per il nodo Appoggio a quota 300 in quanto elemento di estremità superiore alla pilastrata.

per il nodo Appoggio a quota 182.5 in quanto elemento non dissipativo.

Pilastrata (1739; 625)

Geometria

**Dati della pilastrata****Campate costituenti la pilastrata**

Q.inf.	Q.sup.	Sezione	Esistente	Secondaria	Dissipativa	Interna a parete	Sovreresistenza	Materiale CLS	Materiale Acciaio	FC
-0.23	1.7	R 25x25	No	No	No	No		C25/30	B450C	
1.95	2.85	R 25x25	No	No	No	No		C25/30	B450C	

Disposizione delle armature longitudinali

Posizione	X	Y	Diametro	Area	Q.inf.	Q.sup.	Sezione	Materiale
p.1	-0.0717	-0.0717	0.016	0.0002011	-0.235	-0.225		B450C
p.1	0.0717	-0.0717	0.016	0.0002011	-0.235	-0.225		B450C
p.1	0.0717	0.0717	0.016	0.0002011	-0.235	-0.225		B450C
p.1	-0.0717	0.0717	0.016	0.0002011	-0.235	-0.225		B450C
p.2	-0.0717	-0.0717	0.016	0.0002011	-0.225	1.95	R 25x25	B450C
p.2	0.0717	-0.0717	0.016	0.0002011	-0.225	1.95	R 25x25	B450C
p.2	0.0717	0.0717	0.016	0.0002011	-0.225	1.95	R 25x25	B450C
p.2	-0.0717	0.0717	0.016	0.0002011	-0.225	1.95	R 25x25	B450C
p.3	-0.0717	-0.0717	0.016	0.0002011	1.95	2.85	R 25x25	B450C
p.3	0.0717	-0.0717	0.016	0.0002011	1.95	2.85	R 25x25	B450C
p.3	0.0717	0.0717	0.016	0.0002011	1.95	2.85	R 25x25	B450C
p.3	-0.0717	0.0717	0.016	0.0002011	1.95	2.85	R 25x25	B450C

Controlli geometrici NTC18

Nessuna anomalia

Verifiche delle sezioni**Verifica a pressoflessione in SLU**

Quota	As	%	At	Pos.	Mx	My	N	MRdx	MRdy	Comb.	Coeff.s.	Verifica
-0.23	0.000804	2.6	0	1,2	0.634	0.634	-31.7	17.4099	17.4099	SLU 16	27.462	S1
0.1	0.000804	2.6	0	1,2	0.6749	0.6749	-33.74	17.4099	17.4099	SLU 16	25.797	S1
0.42	0.000804	1.3	0	2	0.6827	0.6827	-34.14	17.4099	17.4099	SLU 16	25.501	S1
0.74	0.000804	1.3	0	2	0.6576	0.6576	-32.88	17.4099	17.4099	SLU 16	26.473	S1
1.06	0.000804	1.3	0	2	0.6211	0.5874	-29.37	18.2243	17.2338	SLU 16	29.341	S1
1.38	0.000804	1.3	0	2	0.6015	0.8164	-24.29	18.2496	24.7695	SLU 16	30.34	S1
1.56	0.000804	1.3	0	2	0.5896	1.2236	-20.79	15.9989	33.2017	SLU 16	27.134	S1
1.7	0.000804	1.3	0	2	0.5827	1.6832	-20.51	13.1071	37.8602	SLU 16	22.493	S1
1.95	0.000804	2.6	0	2,3	0.495	1.9202	-24.15	10.1134	39.2356	SLU 16	20.433	S1
2.25	0.000804	2.6	0	2,3	0.4711	1.3908	-23.55	11.9398	35.2517	SLU 16	25.346	S1
2.55	0.000804	1.3	0	3	0.4591	0.8614	-22.95	14.7494	27.675	SLU 16	32.128	S1
2.85	0.000804	1.3	0	3	0.4469	0.4469	-22.35	17.4099	17.4099	SLU 16	38.957	S1

Verifica a pressoflessione in SLV (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1

Le dilatazioni ultime utilizzate sono le dilatazioni limite elastiche

Quota	As	%	At	Pos.	Mx	My	N	ε, cu	ε, fk	MRdx	MRdy	Comb.	C.S.	Nmin	Nlim	Comb.Nmin	Ver.
-0.23	0.000804	2.6	0	1,2	0	0	-35.91	-	1.92	0	0	SLV 14	28.409				Si
0.1	0.000804	2.6	0	1,2	0.2843	0.2651	-35.53	-	1.92	7.6879	7.1677	SLV 14	27.038				Si
0.42	0.000804	1.3	0	2	0.5262	0.1124	-30.94	-	1.92	15.1778	3.2424	SLV 16	28.844				Si
0.74	0.000804	1.3	0	2	1.2427	0.0741	-20.14	-	1.92	32.7171	1.951	SLV 12	26.328				Si
1.06	0.000804	1.3	0	2	1.5678	0.2153	-10.17	-	1.92	33.4505	4.593	SLV 7	21.336				Si
1.38	0.000804	1.3	0	2	0.8974	1.3259	0.2	-	1.92	12.2897	18.1589	SLV 3	13.695				Si
1.56	0.000804	1.3	0	2	0.934	2.5445	3.6	-	1.92	7.1846	19.5739	SLV 3	7.693				Si
1.7	0.000804	1.3	0	2	0.9548	4.1272	3.82	-	1.92	4.9984	21.6067	SLV 3	5.235				Si
1.95	0.000804	2.6	0	2,3	0.8405	9.9234	-12.67	-	1.92	2.3389	27.6149	SLV 3	2.783				Si
2.25	0.000804	2.6	0	2,3	0.6088	7.1875	-12.21	-	1.92	2.4225	28.6021	SLV 3	3.979				Si
2.55	0.000804	1.3	0	3	0.377	4.4516	-11.75	-	1.92	2.6255	30.9992	SLV 3	6.964				Si
2.85	0.000804	1.3	0	3	0.1414	1.6693	-11.28	-	1.92	2.9473	34.798	SLV 3	20.845				Si

Verifica a pressoflessione in SLD

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1

Le dilatazioni ultime utilizzate sono le dilatazioni limite elastiche

Quota	As	%	At	Pos.	Mx	My	N	MRdx	MRdy	Comb.	Coeff.s.	Verifica
-0.23	0.000804	2.6	0	1,2	0	0	-27.23	0	0	SLD 14	37.46	Si
0.1	0.000804	2.6	0	1,2	0.3252	0.1979	-27.82	10.7556	6.5452	SLD 14	33.075	Si
0.42	0.000804	1.3	0	2	0.4625	0.1015	-25.86	15.7399	3.4523	SLD 16	34.029	Si
0.74	0.000804	1.3	0	2	0.5065	0.0912	-25.5	17.1098	3.0823	SLD 16	33.779	Si
1.06	0.000804	1.3	0	2	0.9354	0.1763	-18.92	28.9731	5.4606	SLD 12	30.973	Si
1.38	0.000804	1.3	0	2	1.0679	0.6684	-11.42	24.4111	15.2801	SLD 7	22.86	Si
1.56	0.000804	1.3	0	2	0.6454	1.6396	-4.86	10.3525	26.2993	SLD 3	16.04	Si
1.7	0.000804	1.3	0	2	0.6527	2.5657	-4.65	6.6589	26.1751	SLD 3	10.202	Si
1.95	0.000804	2.6	0	2,3	0.5683	5.5323	-13.97	3.1183	30.3579	SLD 3	5.487	Si
2.25	0.000804	2.6	0	2,3	0.4116	4.007	-13.51	3.3548	32.6598	SLD 3	8.151	Si
2.55	0.000804	1.3	0	3	0.2549	2.4818	-13.05	3.5383	34.446	SLD 3	13.88	Si
2.85	0.000804	1.3	0	3	0.0956	0.9307	-12.58	3.4052	33.1504	SLD 3	35.62	Si

Verifica a taglio in famiglia SLU

Quota	Staffe	Direzione X								Direzione Y								Verifica
		V	N	Comb.	VRd	VRsd	VRcd	Cot	c.s.	V	N	Comb.	VRd	VRsd	VRcd	Cot	c.s.	
-0.23	2X/2Y Ø8/17.5	0.57	-31.7	SLU 16	28.03	99.47	111.51	2.5	174.64	2.16	-31.7	SLU 16	28.03	99.47	111.51	2.5	46.01	Si
0.1	2X/2Y Ø8/17.5	-0.36	-33.74	SLU 16	28.27	99.47	111.76	2.5	274.36	0.24	-33.74	SLU 16	28.27	99.47	111.76	2.5	407.28	Si
0.42	2X/2Y Ø8/17.5	-0.18	-28.85	SLU 13	27.69	99.47	111.17	2.5	565.11	0.05	-34.14	SLU 16	28.31	99.47	111.81	2.5	1862.9	Si
0.74	2X/2Y Ø8/17.5	0.48	-32.88	SLU 16	28.17	99.47	111.66	2.5	205.41	-0.02	-32.88	SLU 16	28.17	99.47	111.66	2.5	4768.76	Si
1.06	2X/2Y Ø8/17.5	1.41	-29.37	SLU 16	27.75	99.47	111.23	2.5	70.37	-0.06	-29.37	SLU 16	27.75	99.47	111.23	2.5	1737.98	Si
1.38	2X/2Y Ø8/17.5	2.38	-24.29	SLU 16	27.15	99.47	110.61	2.5	41.79	-0.07	-24.29	SLU 16	27.15	99.47	110.61	2.5	1520.94	Si
1.56	2X/2Y Ø8/17.5	3.36	-20.79	SLU 16	26.74	99.47	110.18	2.5	29.58	-0.05	-20.79	SLU 16	26.74	99.47	110.18	2.5	1969.68	Si
1.7	2X/2Y Ø8/17.5	3.36	-20.51	SLU 16	26.71	99.47	110.15	2.5	29.58	-0.05	-20.51	SLU 16	26.71	99.47	110.15	2.5	1969.68	Si
1.95	2X/2Y Ø8/18	-1.79	-24.15	SLU 16	27.14	96.71	110.59	2.5	53.89	-0.46	-24.15	SLU 16	27.14	96.71	110.59	2.5	209.07	Si
2.25	2X/2Y Ø8/18	-1.79	-23.55	SLU 16	27.07	96.71	110.52	2.5	53.89	-0.46	-23.55	SLU 16	27.07	96.71	110.52	2.5	209.07	Si
2.55	2X/2Y Ø8/18	-1.79	-22.95	SLU 16	26.99	96.71	110.45	2.5	53.89	-0.46	-22.95	SLU 16	26.99	96.71	110.45	2.5	209.07	Si
2.85	2X/2Y Ø8/18	-1.79	-22.35	SLU 16	26.92	96.71	110.37	2.5	53.89	-0.46	-22.35	SLU 16	26.92	96.71	110.37	2.5	209.07	Si

Verifica a taglio in famiglia SLV

Quota	Staffe	Direzione X								Direzione Y								Verifica
		V	N	Comb.	VRd	VRsd	VRcd	Cot	c.s.	V	N	Comb.	VRd	VRsd	VRcd	Cot	c.s.	
-0.23	2X/2Y Ø8/17.5	0.95	-35.79	SLV 10	28.51	99.47	112.01	2.5	105.25	2.01	-28.23	SLV 6	27.62	99.47	111.09	2.5	49.58	Si
0.1	2X/2Y Ø8/17.5	-0.37	-35.53	SLV 14	28.48	99.47	111.98	2.5	269.97	1.15	-9.59	SLV 8	25.42	99.47	108.81	2.5	86.26	Si
0.42	2X/2Y Ø8/17.5	-0.19	-19.11	SLV 12	26.54	99.47	109.98	2.5	527.03	1.08	-17.09	SLV 11	26.3	99.47	109.73	2.5	92.02	Si
0.74	2X/2Y Ø8/17.5	0.45	-9.61	SLV 1	25.42	99.47	108.82	2.5	222.64	-1.02	-22.37	SLV 6	26.93	99.47	110.37	2.5	97.27	Si
1.06	2X/2Y Ø8/17.5	1.84	-6.09	SLV 1	25	99.47	108.39	2.5	53.93	-0.95	-18.64	SLV 6	26.49	99.47	109.92	2.5	104.99	Si
1.38	2X/2Y Ø8/17.5	5.56	0.2	SLV 3	24.29	99.47	107.64	2.5	17.88	-0.8	-14.12	SLV 6	25.95	99.47	109.37	2.5	124.92	Si
1.56	2X/2Y Ø8/17.5	11.58	3.6	SLV 3	24.29	99.47	107.64	2.5	8.59	-0.6	-10.98	SLV 6	25.58	99.47	108.98	2.5	164.8	Si
1.7	2X/2Y Ø8/17.5	11.58	3.82	SLV 3	24.29	99.47	107.64	2.5	8.59	-0.6	-10.77	SLV 6	25.56	99.47	108.96	2.5	164.8	Si
1.95	2X/2Y Ø8/18	-9.27	-12.67	SLV 3	25.78	96.71	109.19	2.5	10.43	-1.69	-14.48	SLV 8	26	96.71	109.41	2.5	57.28	Si
2.25	2X/2Y Ø8/18	-9.27	-12.21	SLV 3	25.73	96.71	109.13	2.5	10.43	-1.69	-14.02	SLV 8	25.94	96.71	109.36	2.5	57.28	Si
2.55	2X/2Y Ø8/18	-9.27	-11.75	SLV 3	25.67	96.71	109.08	2.5	10.43	-1.69	-13.56	SLV 8	25.89	96.71	109.3	2.5	57.28	Si
2.85	2X/2Y Ø8/18	-9.27	-11.28	SLV 3	25.62	96.71	109.02	2.5	10.43	-1.69	-13.09	SLV 8	25.83	96.71	109.24	2.5	57.28	Si

Verifica a taglio in famiglia SLD Resistenza

Quota	Staffe	Direzione X								Direzione Y								Verifica
		V	N	Comb.	VRd	VRsd	VRcd	Cot	c.s.	V	N	Comb.	VRd	VRsd	VRcd	Cot	c.s.	
-0.23	2X/2Y Ø8/17.5	0.62	-27.02	SLD 10	27.47	99.47	110.94	2.5	165.51	1.7	-23.34	SLD 6	27.04	99.47	110.49	2.5	58.62	Si
0.1	2X/2Y Ø8/17.5	-0.3	-27.82	SLD 14	27.57	99.47	111.04	2.5	335.59	0.63	-15.37	SLD 8	26.1	99.47	109.52	2.5	158.23	Si
0.42	2X/2Y Ø8/17.5	-0.15	-20.16	SLD 12	26.67	99.47	110.11	2.5	642.97	0.53	-19.21	SLD 11	26.55	99.47	109.99	2.5	188.44	Si
0.74	2X/2Y Ø8/17.5	0.36	-15.07	SLD 1	26.06	99.47	109.48	2.5	275.82	-0.49	-21.21	SLD 6	26.79	99.47	110.23	2.5	203.6	Si
1.06	2X/2Y Ø8/17.5	1.34	-12.26	SLD 1	25.73	99.47	109.14	2.5	74.11	-0.47	-18.32	SLD 6	26.45	99.47	109.88	2.5	213.75	Si
1.38	2X/2Y Ø8/17.5	3.49	-7.62	SLD 3	25.19	99.47	108.57	2.5	28.51	-0.4	-14.53	SLD 6	26	99.47	109.42	2.5	250.59	Si
1.56	2X/2Y Ø8/17.5	6.78	-4.86	SLD 3	24.86	99.47	108.24	2.5	14.68	-0.3	-11.91	SLD 6	25.69	99.47	109.1	2.5	330.17	Si
1.7	2X/2Y Ø8/17.5	6.78	-4.65	SLD 3	24.83	99.47	108.21	2.5	14.68	-0.3	-11.7	SLD 6	25.67	99.47	109.07	2.5	330.17	Si
1.95	2X/2Y Ø8/18	-5.17	-13.97	SLD 3	25.93	96.71	109.35	2.5	18.71	-0.96	-14.85	SLD 8	26.04	96.71	109.46	2.5	101.26	Si
2.25	2X/2Y Ø8/18	-5.17	-13.51	SLD 3	25.88	96.71	109.29	2.5	18.71	-0.96	-14.39	SLD 8	25.98	96.71	109.4	2.5	101.26	Si
2.55	2X/2Y Ø8/18	-5.17	-13.05	SLD 3	25.83	96.71	109.24	2.5	18.71	-0.96	-13.93	SLD 8	25.93	96.71	109.34	2.5	101.26	Si
2.85	2X/2Y Ø8/18	-5.17	-12.58	SLD 3	25.77	96.71	109.18	2.5	18.71	-0.96	-13.46	SLD 8	25.87	96.71	109.29	2.5	101.26	Si

Verifica delle tensioni in combinazioni raraTensione limite del calcestruzzo 14940 kN/m²Tensione limite dell'acciaio 360000 kN/m²

Coefficiente di omogeneizzazione impiegato 15

Quota	Mx	My	N	Comb.	σc,max	Mx	My	N	Comb.	σf,max	Verifica
-0.23	0.0152	0.004	-22.92	SLE RA 4	-314	0.0152	0.004	-22.92	SLE RA 4	-4664	Si
0.1	0.3974	0.1635	-24.31	SLE RA 4	-507	0.3974	0.1635	-24.31	SLE RA 4	-6447	Si
0.42	0.4464	0.1048	-24.51	SLE RA 4	-507	0.4464	0.1048	-24.51	SLE RA 4	-6460	Si
0.74	0.4542	0.0966	-23.54	SLE RA 4	-493	0.4542	0.0966	-23.54	SLE RA 4	-6264	Si
1.06	0.4467	0.2261	-20.98	SLE RA 4	-498	0.4467	0.2261	-20.98	SLE RA 4	-6087	Si
1.38	0.4326	0.5814	-17.31	SLE RA 4	-559	0.4326	0.5814	-17.31	SLE RA 4	-6296	Si
1.56	0.4241	0.8731	-14.79	SLE RA 4	-617	0.4241	0.8731	-14.79	SLE RA 4	-6573	Si
1.7	0.4192	1.2036	-14.57	SLE RA 4	-719	0.4192	1.2036	-14.57	SLE RA 4	-7434	Si
1.95	0.3561	1.3876	-17.13	SLE RA 4	-792	0.3561	1.3876	-17.13	SLE RA 4	-8283	Si
2.25	0.2579	1.0051	-16.67	SLE RA 4	-631	0.2579	1.0051	-16.67	SLE RA 4	-6857	Si
2.55	0.1597	0.6225	-16.21	SLE RA 4	-470	0.1597	0.6225	-16.21	SLE RA 4	-5431	Si
2.85	0.0599	0.2334	-15.74	SLE RA 4	-306	0.0599	0.2334	-15.74	SLE RA 4	-3980	Si

Verifica delle tensioni sul calcestruzzo in combinazioni quasi permanentiTensione limite del calcestruzzo 11205 kN/m²

Coefficiente di omogeneizzazione impiegato 15

Quota	Mx	My	N	Comb.	σc,max	Verifica
-0.23	0.0138	0.0032	-19.11	SLE QP 1	-262	Si
0.1	0.3625	0.1355	-20.61	SLE QP 1	-437	Si
0.42	0.4071	0.0906	-20.99	SLE QP 1	-442	Si
0.74	0.4141	0.0839	-20.28	SLE QP 1	-433	Si
1.06	0.4072	0.1965	-18.15	SLE QP 1	-438	Si
1.38	0.3943	0.5141	-15.01	SLE QP 1	-494	Si
1.56	0.3865	0.7816	-12.87	SLE QP 1	-549	Si
1.7	0.382	1.0852	-12.65	SLE QP 1	-643	Si
1.95	0.3245	1.3724	-15.2	SLE QP 1	-751	Si
2.25	0.235	0.994	-14.74	SLE QP 1	-594	Si
2.55	0.1456	0.6156	-14.28	SLE QP 1	-437	Si
2.85	0.0546	0.2309	-13.81	SLE QP 1	-277	Si

Verifica di apertura delle fessure nella famiglia di combinazioni frequente

Fessurazione non presente

Verifica di apertura delle fessure nella famiglia di combinazioni quasi permanente

Fessurazione non presente

Verifiche nodi trave colonna

Verifiche dei nodi trave pilastro non presenti in quanto la verifica è non necessaria per la pilastrata.

Verifiche di gerarchia delle resistenze nei nodi trave pilastro

Verifiche di gerarchia delle resistenze nei nodi trave pilastro non presenti in quanto la verifica è non necessaria per la pilastrata

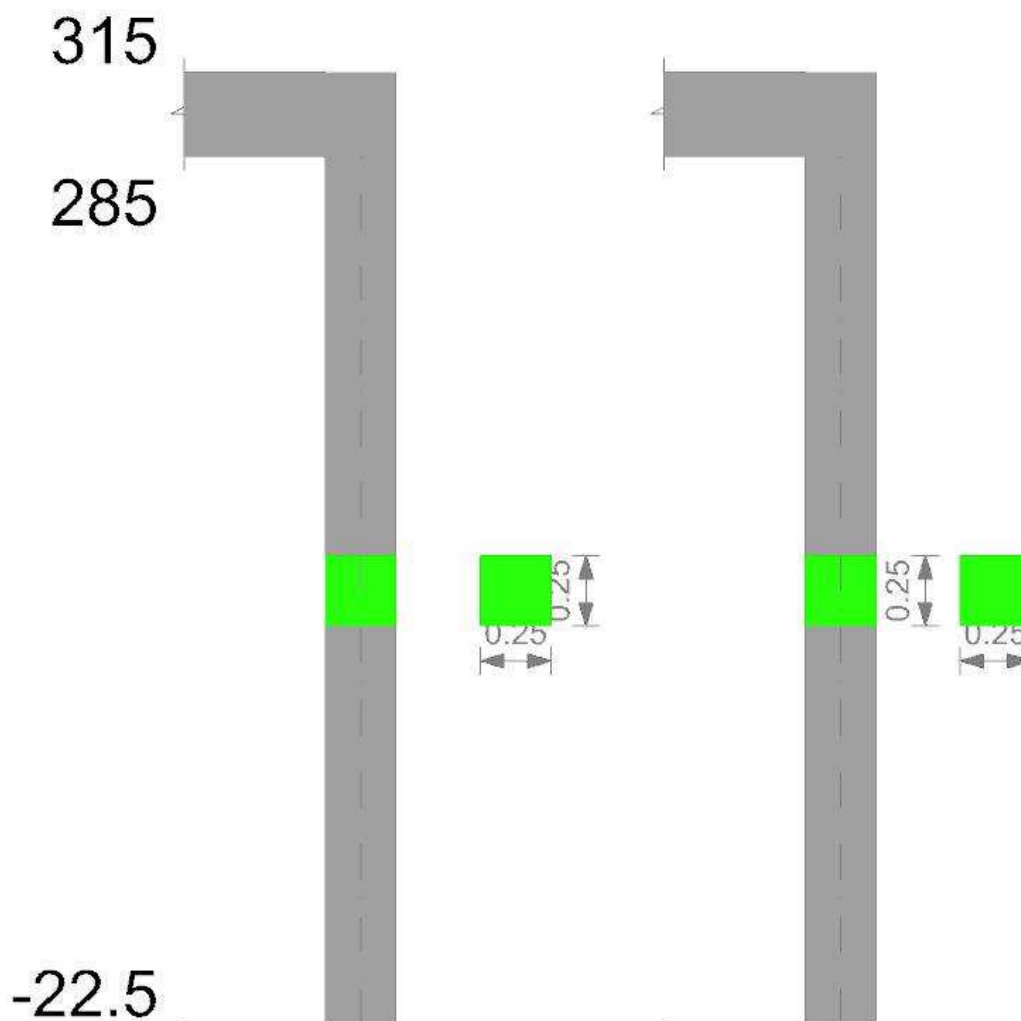
per il nodo Appoggio a quota 300 in quanto elemento di estremità superiore alla pilastrata.

per il nodo Appoggio a quota 182.5 in quanto elemento non dissipativo.

per il nodo Appoggio a quota -22.5 in quanto elemento di base della pilastrata.

Pilastrata (1847; 734)

Geometria



Dati della pilastrata

Campate costituenti la pilastrata

Q.inf.	Q.sup.	Sezione	Esistente	Secondaria	Dissipativa	Interna parete	Sovreresistenza	Materiale CLS	Materiale Acciaio	FC
-0.22	2.85	R 25x25	No	No	No	No		C25/30	B450C	

Disposizione delle armature longitudinali

Posizione	X	Y	Diametro	Area	Q.inf.	Q.sup.	Sezione	Materiale
p.1	-0.0717	-0.0717	0.016	0.0002011	-0.235	-0.225		B450C
p.1	0.0717	-0.0717	0.016	0.0002011	-0.235	-0.225		B450C
p.1	-0.0717	0.0717	0.016	0.0002011	-0.235	-0.225		B450C
p.1	0.0717	0.0717	0.016	0.0002011	-0.235	-0.225		B450C
p.2	-0.0717	-0.0717	0.016	0.0002011	-0.225	2.85	R 25x25	B450C
p.2	0.0717	-0.0717	0.016	0.0002011	-0.225	2.85	R 25x25	B450C
p.2	-0.0717	0.0717	0.016	0.0002011	-0.225	2.85	R 25x25	B450C
p.2	0.0717	0.0717	0.016	0.0002011	-0.225	2.85	R 25x25	B450C

Controlli geometrici NTC18

Nessuna anomalia

Verifiche delle sezioni

Verifica a pressoflessione in SLU

Quota	As	%	At	Pos.	Mx	My	N	MRdx	MRdy	Comb.	Coeff.s.	Verifica
-0.22	0.000804	2.6	0	1,2	1.3359	1.3359	-66.79	17.4099	17.4099	SLU 16	13.032	Si
0.08	0.000804	2.6	0	1,2	1.3234	-1.3234	-66.17	17.4099	-17.4099	SLU 16	13.155	Si
0.39	0.000804	1.3	0	2	1.3109	-1.3109	-65.55	17.4099	-17.4099	SLU 16	13.281	Si
0.7	0.000804	1.3	0	2	1.2984	-1.2984	-64.92	17.4099	-17.4099	SLU 16	13.409	Si
1.01	0.000804	1.3	0	2	1.2859	-1.2859	-64.3	17.4099	-17.4099	SLU 16	13.539	Si
1.31	0.000804	1.3	0	2	1.2734	-1.2734	-63.67	17.4099	-17.4099	SLU 16	13.672	Si
1.44	0.000804	1.3	0	2	1.2683	-1.2683	-63.41	17.4099	-17.4099	SLU 16	13.727	Si
1.62	0.000804	1.3	0	2	1.2611	-1.2611	-63.05	17.4099	-17.4099	SLU 16	13.806	Si
1.93	0.000804	1.3	0	2	1.2484	-1.2484	-62.42	17.4099	-17.4099	SLU 16	13.945	Si
2.24	0.000804	1.3	0	2	1.236	-1.236	-61.8	17.4099	-17.4099	SLU 16	14.086	Si
2.54	0.000804	1.3	0	2	1.2235	-1.2235	-61.17	17.4099	-17.4099	SLU 16	14.23	Si
2.85	0.000804	1.3	0	2	1.2112	-1.2112	-60.56	17.4099	-17.4099	SLU 16	14.374	Si

Verifica a pressoflessione in SLV (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1

Le dilatazioni ultime utilizzate sono le dilatazioni limite elastiche

Quota	As	%	At	Pos.	Mx	My	N	ϵ_{cu}	ϵ_{fk}	MRdx	MRdy	Comb.	C.S.	Nmin	Nlim	Comb.Nmin	Ver.
-0.22	0.000804	2.6	0	1,2	0	0	-41.93	-2.02	1.92	0	0	SLV 10	24.333				Si
0.08	0.000804	2.6	0	1,2	0	0	-41.45	-2.02	1.92	0	0	SLV 10	24.615				Si
0.39	0.000804	1.3	0	2	0	0	-40.97	-2.02	1.92	0	0	SLV 10	24.903				Si

Quota	As	%	At	Pos.	Mx	My	N	ε, cu	ε, fk	MRdx	MRdy	Comb.	C.S.	Nmin	Nlim	Comb.Nmin	Ver.
0.7	0.000804	1.3	0	2	0	0	-40.49	-2.02	1.92	0	0	SLV 10	25.199				Si
1.01	0.000804	1.3	0	2	0	0	-40.01	-2.02	1.92	0	0	SLV 10	25.502				Si
1.31	0.000804	1.3	0	2	0	0	-39.53	-2.02	1.92	0	0	SLV 10	25.812				Si
1.44	0.000804	1.3	0	2	0	0	-39.33	-2.02	1.92	0	0	SLV 10	25.942				Si
1.62	0.000804	1.3	0	2	0	0	-39.05	-2.02	1.92	0	0	SLV 10	26.126				Si
1.93	0.000804	1.3	0	2	0	0	-38.56	-2.02	1.92	0	0	SLV 10	26.455				Si
2.24	0.000804	1.3	0	2	0	0	-38.08	-2.02	1.92	0	0	SLV 10	26.789				Si
2.54	0.000804	1.3	0	2	0	0	-37.6	-2.02	1.92	0	0	SLV 10	27.131				Si
2.85	0.000804	1.3	0	2	0	0	-37.13	-2.02	1.92	0	0	SLV 10	27.476				Si

Verifica a pressoflessione in SLD

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1

Le dilatazioni ultime utilizzate sono le dilatazioni limite elastiche

Quota	As	%	At	Pos.	Mx	My	N	MRdx	MRdy	Comb.	Coeff.s.	Verifica
-0.22	0.000804	2.6	0	1,2	0	0	-41.93	0	0	SLD 9	24.333	Si
0.08	0.000804	2.6	0	1,2	0	0	-41.45	0	0	SLD 9	24.615	Si
0.39	0.000804	1.3	0	2	0	0	-40.97	0	0	SLD 10	24.903	Si
0.7	0.000804	1.3	0	2	0	0	-40.49	0	0	SLD 10	25.199	Si
1.01	0.000804	1.3	0	2	0	0	-40.01	0	0	SLD 10	25.502	Si
1.31	0.000804	1.3	0	2	0	0	-39.53	0	0	SLD 10	25.812	Si
1.44	0.000804	1.3	0	2	0	0	-39.33	0	0	SLD 10	25.942	Si
1.62	0.000804	1.3	0	2	0	0	-39.05	0	0	SLD 10	26.126	Si
1.93	0.000804	1.3	0	2	0	0	-38.56	0	0	SLD 10	26.455	Si
2.24	0.000804	1.3	0	2	0	0	-38.08	0	0	SLD 10	26.789	Si
2.54	0.000804	1.3	0	2	0	0	-37.6	0	0	SLD 10	27.131	Si
2.85	0.000804	1.3	0	2	0	0	-37.13	0	0	SLD 10	27.476	Si

Verifica a taglio in famiglia SLU

Quota	Staffe	V	N	Comb.	Direzione X					V	N	Comb.	Direzione Y					Verifica
					VRd	VRsd	VRcd	Cot	c.s.				VRd	VRsd	VRcd	Cot	c.s.	
-0.22	2X/2Y Ø8/18.1	0	-38.17	SLU 1	28.79	96.23	112.3	2.5	1000	0	-38.17	SLU 1	28.79	96.23	112.3	2.5	1000	Si
0.08	2X/2Y Ø8/18.1	0	-37.69	SLU 1	28.73	96.23	112.24	2.5	1000	0	-37.69	SLU 1	28.73	96.23	112.24	2.5	1000	Si
0.39	2X/2Y Ø8/18.1	0	-37.2	SLU 1	28.68	96.23	112.19	2.5	1000	0	-37.2	SLU 1	28.68	96.23	112.19	2.5	1000	Si
0.7	2X/2Y Ø8/18.1	0	-36.72	SLU 1	28.62	96.23	112.13	2.5	1000	0	-36.72	SLU 1	28.62	96.23	112.13	2.5	1000	Si
1.01	2X/2Y Ø8/18.1	0	-36.24	SLU 1	28.56	96.23	112.07	2.5	1000	0	-36.24	SLU 1	28.56	96.23	112.07	2.5	1000	Si
1.31	2X/2Y Ø8/18.1	0	-35.76	SLU 1	28.51	96.23	112.01	2.5	1000	0	-35.76	SLU 1	28.51	96.23	112.01	2.5	1000	Si
1.44	2X/2Y Ø8/18.1	0	-35.56	SLU 1	28.48	96.23	111.99	2.5	1000	0	-35.56	SLU 1	28.48	96.23	111.99	2.5	1000	Si
1.62	2X/2Y Ø8/18.1	0	-35.29	SLU 1	28.45	96.23	111.95	2.5	1000	0	-35.29	SLU 1	28.45	96.23	111.95	2.5	1000	Si
1.93	2X/2Y Ø8/18.1	0	-34.8	SLU 1	28.39	96.23	111.89	2.5	1000	0	-34.8	SLU 1	28.39	96.23	111.89	2.5	1000	Si
2.24	2X/2Y Ø8/18.1	0	-34.32	SLU 1	28.34	96.23	111.83	2.5	1000	0	-34.32	SLU 1	28.34	96.23	111.83	2.5	1000	Si
2.54	2X/2Y Ø8/18.1	0	-33.84	SLU 1	28.28	96.23	111.77	2.5	1000	0	-33.84	SLU 1	28.28	96.23	111.77	2.5	1000	Si
2.85	2X/2Y Ø8/18.1	0	-33.37	SLU 1	28.22	96.23	111.72	2.5	1000	0	-33.37	SLU 1	28.22	96.23	111.72	2.5	1000	Si

Verifica a taglio in famiglia SLV

Quota	Staffe	V	N	Comb.	Direzione X					V	N	Comb.	Direzione Y					Verifica
					VRd	VRsd	VRcd	Cot	c.s.				VRd	VRsd	VRcd	Cot	c.s.	
-0.22	2X/2Y Ø8/18.1	0	-41.93	SLV 1	29.23	96.23	112.76	2.5	1000	0	-41.93	SLV 1	29.23	96.23	112.76	2.5	1000	Si
0.08	2X/2Y Ø8/18.1	0	-41.45	SLV 1	29.18	96.23	112.7	2.5	1000	0	-41.45	SLV 1	29.18	96.23	112.7	2.5	1000	Si
0.39	2X/2Y Ø8/18.1	0	-40.97	SLV 1	29.12	96.23	112.64	2.5	1000	0	-40.97	SLV 1	29.12	96.23	112.64	2.5	1000	Si
0.7	2X/2Y Ø8/18.1	0	-40.49	SLV 1	29.06	96.23	112.59	2.5	1000	0	-40.49	SLV 1	29.06	96.23	112.59	2.5	1000	Si
1.01	2X/2Y Ø8/18.1	0	-40.01	SLV 1	29.01	96.23	112.53	2.5	1000	0	-40.01	SLV 1	29.01	96.23	112.53	2.5	1000	Si
1.31	2X/2Y Ø8/18.1	0	-39.53	SLV 1	28.95	96.23	112.47	2.5	1000	0	-39.53	SLV 1	28.95	96.23	112.47	2.5	1000	Si
1.44	2X/2Y Ø8/18.1	0	-39.33	SLV 1	28.93	96.23	112.44	2.5	1000	0	-39.33	SLV 1	28.93	96.23	112.44	2.5	1000	Si
1.62	2X/2Y Ø8/18.1	0	-39.05	SLV 1	28.89	96.23	112.41	2.5	1000	0	-39.05	SLV 1	28.89	96.23	112.41	2.5	1000	Si
1.93	2X/2Y Ø8/18.1	0	-38.56	SLV 1	28.84	96.23	112.35	2.5	1000	0	-38.56	SLV 1	28.84	96.23	112.35	2.5	1000	Si
2.24	2X/2Y Ø8/18.1	0	-38.08	SLV 1	28.78	96.23	112.29	2.5	1000	0	-38.08	SLV 1	28.78	96.23	112.29	2.5	1000	Si
2.54	2X/2Y Ø8/18.1	0	-37.6	SLV 1	28.72	96.23	112.23	2.5	1000	0	-37.6	SLV 1	28.72	96.23	112.23	2.5	1000	Si
2.85	2X/2Y Ø8/18.1	0	-37.13	SLV 1	28.67	96.23	112.18	2.5	1000	0	-37.13	SLV 1	28.67	96.23	112.18	2.5	1000	Si

Verifica a taglio in famiglia SLD Resistenza

Quota	Staffe	V	N	Comb.	Direzione X					V	N	Comb.	Direzione Y					Verifica
					VRd	VRsd	VRcd	Cot	c.s.				VRd	VRsd	VRcd	Cot	c.s.	
-0.22	2X/2Y Ø8/18.1	0	-41.93	SLD 1	29.23	96.23	112.76	2.5	1000	0	-41.93	SLD 1	29.23	96.23	112.76	2.5	1000	Si
0.08	2X/2Y Ø8/18.1	0	-41.45	SLD 1	29.18	96.23	112.7	2.5	1000	0	-41.45	SLD 1	29.18	96.23	112.7	2.5	1000	Si
0.39	2X/2Y Ø8/18.1	0	-40.97	SLD 1	29.12	96.23	112.64	2.5	1000	0	-40.97	SLD 1	29.12	96.23	112.64	2.5	1000	Si
0.7	2X/2Y Ø8/18.1	0	-40.49	SLD 1	29.06	96.23	112.59	2.5	1000	0	-40.49	SLD 1	29.06	96.23	112.59	2.5	1000	Si
1.01	2X/2Y Ø8/18.1	0	-40.01	SLD 1	29.01	96.23	112.53	2.5	1000	0	-40.01	SLD 1	29.01	96.23	112.53	2.5	1000	Si
1.31	2X/2Y Ø8/18.1	0	-39.53	SLD 1	28.95	96.23	112.47	2.5	1000	0	-39.53	SLD 1	28.95	96.23	112.47	2.5	1000	Si
1.44	2X/2Y Ø8/18.1	0	-39.33	SLD 1	28.93	96.23	112.44	2.5	1000	0	-39.33	SLD 1	28.93	96.23	112.44	2.5	1000	Si
1.62	2X/2Y Ø8/18.1	0	-39.05	SLD 1	28.89	96.23	112.41	2.5	1000	0	-39.05	SLD 1	28.89	96.23	112.41	2.5	1000	Si
1.93	2X/2Y Ø8/18.1	0	-38.56	SLD 1	28.84	96.23	112.35	2.5	1000	0	-38.56	SLD 1	28.84	96.23	112.35	2.5	1000	Si
2.24	2X/2Y Ø8/18.1	0	-38.08	SLD 1	28.78	96.23	112.29	2.5	1000	0	-38.08	SLD 1	28.78	96.23	112.29	2.5	1000	Si
2.54	2X/2Y Ø8/18.1	0	-37.6	SLD 1	28.72	96.23	112.23	2.5	1000	0	-37.6	SLD 1	28.72	96.23	112.23	2.5	1000	Si
2.85	2X/2Y Ø8/18.1	0	-37.13	SLD 1	28.67	96.23	112.18	2.5	1000	0	-37.13	SLD 1	28.67	96.23	112.18	2.5	1000	Si

Verifica delle tensioni in combinazioni rara

Tensione limite del calcestruzzo 14940 kN/m²

Tensione limite dell'acciaio 360000 kN/m²

Coefficiente di omogeneizzazione impiegato 15

Quota	Mx	My	N	Comb.	σ, max	Mx	My	N	Comb.	σ, max	Verifica
-0.22	0	0	-47.61	SLE RA 4	-639	0	0	-47.61	SLE RA 4	-9578	Si
0.08	0	0	-47.13	SLE RA 4	-632	0	0	-47.13	SLE RA 4	-9481	Si
0.39	0	0	-46.65	SLE RA 4	-626	0	0	-46.65	SLE RA 4	-9385	Si
0.7	0	0	-46.17	SLE RA 4	-619	0	0	-46.17	SLE RA 4	-9288	Si
1.01	0	0	-45.69	SLE RA 4	-613	0	0	-45.69	SLE RA 4	-9192	Si
1.31	0	0	-45.21	SLE RA 4	-606	0	0	-45.21	SLE RA 4	-9095	Si
1.44	0	0	-45.01	SLE RA 4	-604	0	0	-45.01	SLE RA 4	-9055	Si
1.62	0	0	-44.73	SLE RA 4	-600	0	0	-44.73	SLE RA 4	-8999	Si
1.93	0	0	-44.25	SLE RA 4	-593	0	0	-44.25	SLE RA 4	-8902	Si
2.24	0	0	-43.77	SLE RA 4	-587	0	0	-43.77	SLE RA 4	-8805	Si
2.54	0	0	-43.29	SLE RA 4	-581	0	0	-43.29	SLE RA 4	-8708	Si
2.85	0	0	-42.82	SLE RA 4	-574	0	0	-42.82	SLE RA 4	-8613	Si

Verifica delle tensioni sul calcestruzzo in combinazioni quasi permanenti

Tensione limite del calcestruzzo 11205 kN/m²

Coefficiente di omogeneizzazione impiegato 15

Quota	Mx	My	N	Comb.
-------	----	----	---	-------

Quota	Mx	My	N	Comb.	oc,max	Verifica
0.08	0	0	-41.45	SLE QP 1	-556	Si
0.39	0	0	-40.97	SLE QP 1	-549	Si
0.7	0	0	-40.49	SLE QP 1	-543	Si
1.01	0	0	-40.01	SLE QP 1	-537	Si
1.31	0	0	-39.53	SLE QP 1	-530	Si
1.44	0	0	-39.33	SLE QP 1	-527	Si
1.62	0	0	-39.05	SLE QP 1	-524	Si
1.93	0	0	-38.56	SLE QP 1	-517	Si
2.24	0	0	-38.08	SLE QP 1	-511	Si
2.54	0	0	-37.6	SLE QP 1	-504	Si
2.85	0	0	-37.13	SLE QP 1	-498	Si

Verifica di apertura delle fessure nella famiglia di combinazioni frequente

Fessurazione non presente

Verifica di apertura delle fessure nella famiglia di combinazioni quasi permanente

Fessurazione non presente

Verifiche nodi trave colonna

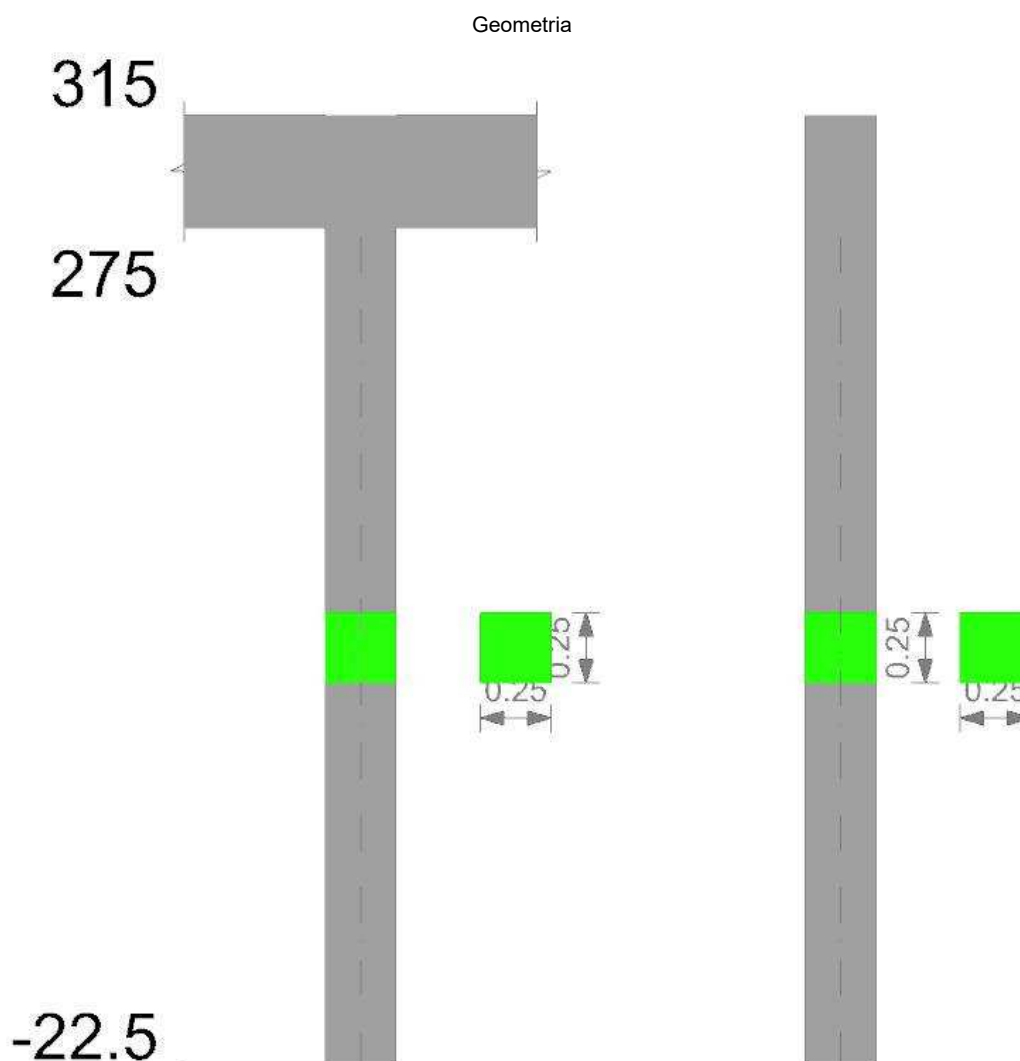
Verifiche dei nodi trave pilastro non presenti in quanto la verifica è non necessaria per la pilastrata.

Verifiche di gerarchia delle resistenze nei nodi trave pilastro

Verifiche di gerarchia delle resistenze nei nodi trave pilastro non presenti in quanto la verifica è non necessaria per la pilastrata per il nodo Appoggio a quota -22.5 in quanto elemento di base della pilastrata.

per il nodo Appoggio a quota 300 in quanto elemento di estremità superiore alla pilastrata.

Pilastrata (2286; 0)



Dati della pilastrata

Campate costituenti la pilastrata

Q.inf.	Q.sup.	Sezione	Esistente	Secondaria	Dissipativa	Interna a parete	Sovreresistenza	Materiale CLS	Materiale Acciaio	FC
-0.23	2.75	R 25x25	No	No	No	No		C25/30	B450C	

Disposizione delle armature longitudinali

Posizione	X	Y	Diametro	Area	Q.inf.	Q.sup.	Sezione	Materiale
p.1	-0.0717	-0.0717	0.016	0.0002011	-0.235	-0.225		B450C
p.1	0.0717	-0.0717	0.016	0.0002011	-0.235	-0.225		B450C

Posizione	X	Y	Diametro	Area	Q.inf.	Q.sup.	Sezione	Materiale
p.1	0.0717	0.0717	0.016	0.0002011	-0.235	-0.225		B450C
p.1	-0.0717	0.0717	0.016	0.0002011	-0.235	-0.225		B450C
p.2	-0.0717	-0.0717	0.016	0.0002011	-0.225	2.75	R 25x25	B450C
p.2	0.0717	-0.0717	0.016	0.0002011	-0.225	2.75	R 25x25	B450C
p.2	0.0717	0.0717	0.016	0.0002011	-0.225	2.75	R 25x25	B450C
p.2	-0.0717	0.0717	0.016	0.0002011	-0.225	2.75	R 25x25	B450C

Controlli geometrici NTC18

Nessuna anomalia

Verifiche delle sezioni**Verifica a pressoflessione in SLU**

Quota	As	%	At	Pos.	Mx	My	N	MRdx	MRdy	Comb.	Coeff.s.	Verifica
-0.23	0.000804	2.6	0	1,2	0.8048	0.8048	-40.24	17.4099	17.4099	SLU 16	21.631	Si
0.07	0.000804	2.6	0	1,2	-0.7928	-0.7928	-39.64	-17.4099	-17.4099	SLU 16	21.961	Si
0.37	0.000804	1.3	0	2	-0.7807	-0.7807	-39.03	-17.4099	-17.4099	SLU 16	22.301	Si
0.67	0.000804	1.3	0	2	-0.7686	-0.7686	-38.43	-17.4099	-17.4099	SLU 16	22.652	Si
0.97	0.000804	1.3	0	2	-0.7564	-0.7564	-37.82	-17.4099	-17.4099	SLU 16	23.016	Si
1.26	0.000804	1.3	0	2	-0.7444	-0.7444	-37.22	-17.4099	-17.4099	SLU 16	23.387	Si
1.56	0.000804	1.3	0	2	-0.7323	-0.7323	-36.62	-17.4099	-17.4099	SLU 16	23.773	Si
1.86	0.000804	1.3	0	2	-0.7202	-0.7202	-36.01	-17.4099	-17.4099	SLU 16	24.172	Si
2.16	0.000804	1.3	0	2	-0.708	-0.708	-35.4	-17.4099	-17.4099	SLU 16	24.589	Si
2.45	0.000804	1.3	0	2	-0.6961	-0.6961	-34.8	-17.4099	-17.4099	SLU 16	25.012	Si
2.75	0.000804	1.3	0	2	-0.6842	-0.6842	-34.21	-17.4099	-17.4099	SLU 16	25.446	Si

Verifica a pressoflessione in SLV (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1

Le dilatazioni ultime utilizzate sono le dilatazioni limite elastiche

Quota	As	%	At	Pos.	Mx	My	N	ϵ_{cu}	ϵ_{fk}	MRdx	MRdy	Comb.	C.S.	Nmin	Nlim	Comb.Nmin	Ver.
-0.23	0.000804	2.6	0	1,2	0	0	-32.41	-2.02	1.92	0	0	SLV 11	31.482				Si
0.07	0.000804	2.6	0	1,2	0	0	-31.94	-2.02	1.92	0	0	SLV 11	31.94				Si
0.37	0.000804	1.3	0	2	0	0	-31.48	-2.02	1.92	0	0	SLV 11	32.411				Si
0.67	0.000804	1.3	0	2	0	0	-31.01	-2.02	1.92	0	0	SLV 11	32.897				Si
0.97	0.000804	1.3	0	2	0	0	-30.54	-2.02	1.92	0	0	SLV 11	33.401				Si
1.26	0.000804	1.3	0	2	0	0	-30.08	-2.02	1.92	0	0	SLV 11	33.914				Si
1.56	0.000804	1.3	0	2	0	0	-29.62	-2.02	1.92	0	0	SLV 11	34.446				Si
1.86	0.000804	1.3	0	2	0	0	-29.15	-2.02	1.92	0	0	SLV 11	34.995				Si
2.16	0.000804	1.3	0	2	0	0	-28.68	-2.02	1.92	0	0	SLV 11	35.569				Si
2.45	0.000804	1.3	0	2	0	0	-28.22	-2.02	1.92	0	0	SLV 11	36.148				Si
2.75	0.000804	1.3	0	2	0	0	-27.77	-2.02	1.92	0	0	SLV 11	36.743				Si

Verifica a pressoflessione in SLD

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1

Le dilatazioni ultime utilizzate sono le dilatazioni limite elastiche

Quota	As	%	At	Pos.	Mx	My	N	MRdx	MRdy	Comb.	Coeff.s.	Verifica
-0.23	0.000804	2.6	0	1,2	0	0	-28.19	0	0	SLD 11	36.185	Si
0.07	0.000804	2.6	0	1,2	0	0	-27.73	0	0	SLD 11	36.791	Si
0.37	0.000804	1.3	0	2	0	0	-27.26	0	0	SLD 11	37.418	Si
0.67	0.000804	1.3	0	2	0	0	-26.8	0	0	SLD 11	38.067	Si
0.97	0.000804	1.3	0	2	0	0	-26.33	0	0	SLD 11	38.743	Si
1.26	0.000804	1.3	0	2	0	0	-25.87	0	0	SLD 11	39.435	Si
1.56	0.000804	1.3	0	2	0	0	-25.41	0	0	SLD 11	40.157	Si
1.86	0.000804	1.3	0	2	0	0	-24.94	0	0	SLD 11	40.905	Si
2.16	0.000804	1.3	0	2	0	0	-24.47	0	0	SLD 11	41.691	Si
2.45	0.000804	1.3	0	2	0	0	-24.01	0	0	SLD 11	42.489	Si
2.75	0.000804	1.3	0	2	0	0	-23.55	0	0	SLD 11	43.314	Si

Verifica a taglio in famiglia SLU

Quota	Staffe	V	N	Direzione X						c.s.	V	N	Direzione Y						Verifica
				Comb.	VRd	VRsd	VRcd	Cot	Comb.				VRd	VRsd	VRcd	Cot	c.s.		
-0.23	2X/2Y Ø8/18.6	0	-21.6	SLU 1	26.84	93.62	110.28	2.5	1000	0	-21.6	SLU 1	26.84	93.62	110.28	2.5	1000	Si	
0.07	2X/2Y Ø8/18.6	0	-21.14	SLU 1	26.78	93.62	110.22	2.5	1000	0	-21.14	SLU 1	26.78	93.62	110.22	2.5	1000	Si	
0.37	2X/2Y Ø8/18.6	0	-20.67	SLU 1	26.73	93.62	110.17	2.5	1000	0	-20.67	SLU 1	26.73	93.62	110.17	2.5	1000	Si	
0.67	2X/2Y Ø8/18.6	0	-20.21	SLU 1	26.67	93.62	110.11	2.5	1000	0	-20.21	SLU 1	26.67	93.62	110.11	2.5	1000	Si	
0.97	2X/2Y Ø8/18.6	0	-19.74	SLU 1	26.62	93.62	110.05	2.5	1000	0	-19.74	SLU 1	26.62	93.62	110.05	2.5	1000	Si	
1.26	2X/2Y Ø8/18.6	0	-19.28	SLU 1	26.56	93.62	110	2.5	1000	0	-19.28	SLU 1	26.56	93.62	110	2.5	1000	Si	
1.56	2X/2Y Ø8/18.6	0	-18.81	SLU 1	26.51	93.62	109.94	2.5	1000	0	-18.81	SLU 1	26.51	93.62	109.94	2.5	1000	Si	
1.86	2X/2Y Ø8/18.6	0	-18.35	SLU 1	26.45	93.62	109.88	2.5	1000	0	-18.35	SLU 1	26.45	93.62	109.88	2.5	1000	Si	
2.16	2X/2Y Ø8/18.6	0	-17.88	SLU 1	26.4	93.62	109.83	2.5	1000	0	-17.88	SLU 1	26.4	93.62	109.83	2.5	1000	Si	
2.45	2X/2Y Ø8/18.6	0	-17.42	SLU 1	26.34	93.62	109.77	2.5	1000	0	-17.42	SLU 1	26.34	93.62	109.77	2.5	1000	Si	
2.75	2X/2Y Ø8/18.6	0	-16.96	SLU 1	26.29	93.62	109.71	2.5	1000	0	-16.96	SLU 1	26.29	93.62	109.71	2.5	1000	Si	

Verifica a taglio in famiglia SLD

Quota	Staffe	V	N	Direzione X						c.s.	V	N	Direzione Y						Verifica
				Comb.	VRd	VRsd	VRcd	Cot	Comb.				VRd	VRsd	VRcd	Cot	c.s.		
-0.23	2X/2Y Ø8/18.6	0	-19.01	SLV 1	26.53	93.62	109.96	2.5	1000	0	-19.01	SLV 1	26.53	93.62	109.96	2.5	1000	Si	
0.07	2X/2Y Ø8/18.6	0	-18.54	SLV 1	26.47	93.62	109.91	2.5	1000	0	-18.54	SLV 1	26.47	93.62	109.91	2.5	1000	Si	
0.37	2X/2Y Ø8/18.6	0	-18.08	SLV 1	26.42	93.62	109.85	2.5	1000	0	-18.08	SLV 1	26.42	93.62	109.85	2.5	1000	Si	
0.67	2X/2Y Ø8/18.6	0	-17.61	SLV 1	26.36	93.62	109.79	2.5	1000	0	-17.61	SLV 1	26.36	93.62	109.79	2.5	1000	Si	
0.97	2X/2Y Ø8/18.6	0	-17.14	SLV 1	26.31	93.62	109.74	2.5	1000	0	-17.14	SLV 1	26.31	93.62	109.74	2.5	1000	Si	
1.26	2X/2Y Ø8/18.6	0	-16.68	SLV 1	26.25	93.62	109.68	2.5	1000	0	-16.68	SLV 1	26.25	93.62	109.68	2.5	1000	Si	
1.56	2X/2Y Ø8/18.6	0	-16.22	SLV 1	26.2	93.62	109.62	2.5	1000	0	-16.22	SLV 1	26.2	93.62	109.62	2.5	1000	Si	
1.86	2X/2Y Ø8/18.6	0	-15.75	SLV 1	26.15	93.62	109.57	2.5	1000	0	-15.75	SLV 1	26.15	93.62	109.57	2.5	1000	Si	
2.16	2X/2Y Ø8/18.6	0	-15.28	SLV 1	26.09	93.62	109.51	2.5	1000	0	-15.28	SLV 1	26.09	93.62	109.51	2.5	1000	Si	
2.45	2X/2Y Ø8/18.6	0	-14.82	SLV 1	26.04	93.62	109.45	2.5	1000	0	-14.82	SLV 1	26.04	93.62	109.45	2.5	1000	Si	
2.75	2X/2Y Ø8/18.6	0	-14.37	SLV 1	25.98	93.62	109.4	2.5	1000	0	-14.37	SLV 1	25.98	93.62	109.4	2.5	1000	Si	

Verifica a taglio in famiglia SLD Resistenza

Quota	Staffe	V	N	Direzione X						c.s.	V	N	Direzione Y						Verifica
				Comb.	VRd	VRsd	VRcd	Cot	Comb.				VRd	VRsd	VRcd	Cot	c.s.		
-0.23	2X/2Y Ø8/18.6	0	-21.81	SLD 1	26.86	93.62	110.31	2.5	1000	0	-21.81	SLD 1	26.86	93.62	110.31	2.5	1000	Si	
0.07	2X/2Y Ø8/18.6	0	-21.35	SLD 1	26.81	93.62	110.25	2.5	1000	0	-21.35	SLD 1	26.81	93.62	110.25	2.5	1000	Si	
0.37	2X/2Y Ø8/18.6	0																	

Quota	Staffe	Direzione X								Direzione Y								Verifica
		V	N	Comb.	VRd	VRsd	VRcd	Cot	c.s.	V	N	Comb.	VRd	VRsd	VRcd	Cot	c.s.	
1.56	2X/2Y Ø8/18.6	0	-19.02	SLD 1	26.53	93.62	109.97	2.5	1000	0	-19.02	SLD 1	26.53	93.62	109.97	2.5	1000	Si
1.86	2X/2Y Ø8/18.6	0	-18.56	SLD 1	26.48	93.62	109.91	2.5	1000	0	-18.56	SLD 1	26.48	93.62	109.91	2.5	1000	Si
2.16	2X/2Y Ø8/18.6	0	-18.09	SLD 1	26.42	93.62	109.85	2.5	1000	0	-18.09	SLD 1	26.42	93.62	109.85	2.5	1000	Si
2.45	2X/2Y Ø8/18.6	0	-17.63	SLD 1	26.37	93.62	109.8	2.5	1000	0	-17.63	SLD 1	26.37	93.62	109.8	2.5	1000	Si
2.75	2X/2Y Ø8/18.6	0	-17.17	SLD 1	26.31	93.62	109.74	2.5	1000	0	-17.17	SLD 1	26.31	93.62	109.74	2.5	1000	Si

Verifica delle tensioni in combinazioni raraTensione limite del calcestruzzo 14940 kN/m²Tensione limite dell'acciaio 360000 kN/m²

Coefficiente di omogeneizzazione impiegato 15

Quota	Mx	My	N	Comb.	σc,max	Mx	My	N	Comb.	σf,max	Verifica
-0.23	0	0	-28.2	SLE RA 4	-378	0	0	-28.2	SLE RA 4	-5674	Si
0.07	0	0	-27.74	SLE RA 4	-372	0	0	-27.74	SLE RA 4	-5580	Si
0.37	0	0	-27.27	SLE RA 4	-366	0	0	-27.27	SLE RA 4	-5487	Si
0.67	0	0	-26.81	SLE RA 4	-360	0	0	-26.81	SLE RA 4	-5393	Si
0.97	0	0	-26.34	SLE RA 4	-353	0	0	-26.34	SLE RA 4	-5299	Si
1.26	0	0	-25.88	SLE RA 4	-347	0	0	-25.88	SLE RA 4	-5206	Si
1.56	0	0	-25.41	SLE RA 4	-341	0	0	-25.41	SLE RA 4	-5113	Si
1.86	0	0	-24.95	SLE RA 4	-335	0	0	-24.95	SLE RA 4	-5019	Si
2.16	0	0	-24.48	SLE RA 4	-328	0	0	-24.48	SLE RA 4	-4925	Si
2.45	0	0	-24.02	SLE RA 4	-322	0	0	-24.02	SLE RA 4	-4832	Si
2.75	0	0	-23.56	SLE RA 4	-316	0	0	-23.56	SLE RA 4	-4740	Si

Verifica delle tensioni sul calcestruzzo in combinazioni quasi permanentiTensione limite del calcestruzzo 11205 kN/m²

Coefficiente di omogeneizzazione impiegato 15

Quota	Mx	My	N	Comb.	σc,max	Verifica
-0.23	0	0	-24.42	SLE QP 1	-328	Si
0.07	0	0	-23.96	SLE QP 1	-321	Si
0.37	0	0	-23.49	SLE QP 1	-315	Si
0.67	0	0	-23.03	SLE QP 1	-309	Si
0.97	0	0	-22.56	SLE QP 1	-303	Si
1.26	0	0	-22.1	SLE QP 1	-296	Si
1.56	0	0	-21.63	SLE QP 1	-290	Si
1.86	0	0	-21.17	SLE QP 1	-284	Si
2.16	0	0	-20.7	SLE QP 1	-278	Si
2.45	0	0	-20.24	SLE QP 1	-271	Si
2.75	0	0	-19.78	SLE QP 1	-265	Si

Verifica di apertura delle fessure nella famiglia di combinazioni frequente

Fessurazione non presente

Verifica di apertura delle fessure nella famiglia di combinazioni quasi permanente

Fessurazione non presente

Verifiche nodi trave colonna

Verifiche dei nodi trave pilastro non presenti in quanto la verifica è non necessaria per la pilastrata.

Verifiche di gerarchia delle resistenze nei nodi trave pilastro

Verifiche di gerarchia delle resistenze nei nodi trave pilastro non presenti in quanto la verifica è non necessaria per la pilastrata

per il nodo Appoggio a quota 295 in quanto elemento di estremità superiore alla pilastrata.

per il nodo Appoggio a quota -22.5 in quanto elemento di base della pilastrata.

7.3 Verifiche travate C.A.

Le unità di misura elencate nel capitolo sono in [m, kN] ove non espressamente specificato.

N°: indice progressivo della sezione.**Descrizione:** descrizione della sezione.**Tipo:** tipo di sezione.**Base:** base della sezione. [m]**Altezza:** altezza della sezione. [m]**Copriferro sup.:** distanza del bordo della staffa dalla superficie superiore del getto. [m]**Copriferro inf.:** distanza del bordo della staffa dalla superficie inferiore del getto. [m]**Copriferro lat.:** distanza del bordo della staffa dalle superfici laterali del getto. [m]**x:** distanza da asse appoggio sinistro. [m]**A sup.:** area efficace di armatura longitudinale superiore. [m²]**C.b. sup.:** distanza dal bordo del baricentro dell'armatura longitudinale superiore. [m]**A inf.:** area efficace di armatura longitudinale inferiore. [m²]**C.b. inf.:** distanza dal bordo del baricentro dell'armatura longitudinale inferiore. [m]**M+ela:** momento flettente desunto dal solutore che tende le fibre inferiori. [kN*m]**Comb.:** combinazione.**M+des:** momento flettente di progetto che tende le fibre inferiori. [kN*m]**M+ult:** momento ultimo per trazione delle fibre inferiori. [kN*m]**x/d:** rapporto tra posizione asse neutro e altezza utile.**coeff:** coefficiente di sicurezza.

M-ela: momento flettente desunto dal solutore che tende le fibre superiori. [kN*m]

M-des: momento flettente di progetto che tende le fibre superiori. [kN*m]

M-ult: momento ultimo per trazione delle fibre superiori. [kN*m]

Verifica: stato di verifica.

A st: area di staffe per unità di lunghezza. [m²]

A sl: area di armatura longitudinale tesa per valutazione resistenza taglio in assenza di armature a taglio. [m²]

A sag: area equivalente di barre piegate per unità di lunghezza. [m²]

Vela: taglio elastico. [kN]

Vdes: taglio di progetto. [kN]

Vrd: resistenza a taglio della sezione senza armature. [kN]

Vrcd: sforzo di taglio che produce il cedimento delle bielle. [kN]

Vrsd: resistenza a taglio per la presenza delle armature. [kN]

Vult: taglio ultimo. [kN]

cotgθ: cotg dell'angolo di inclinazione dei puntoni in calcestruzzo.

Rara: famiglia di combinazione di verifica.

Mela: momento elastico. [kN*m]

Mdes: momento di progetto. [kN*m]

σ c: tensione di compressione nel calcestruzzo. [kN/m²]

σ c lim.: tensione limite di compressione nel calcestruzzo. [kN/m²]

σ f.: tensione di trazione nell'acciaio. [kN/m²]

σ f lim.: tensione limite di trazione nell'acciaio. [kN/m²]

Elastica+: massima freccia a sezione interamente reagente di solo calcestruzzo. [m]

Elastica-: minima freccia a sezione interamente reagente di solo calcestruzzo. [m]

Fess.+: massima freccia a sezione fessurata ed omogeneizzata. [m]

Fess.-: minima freccia a sezione fessurata ed omogeneizzata. [m]

Quasi permanente: famiglia di combinazione di verifica.

σ FRP: tensione di trazione nell'FRP. [kN/m²]

σ FRP lim.: tensione limite di trazione nell'FRP. [kN/m²]

Fess. viscosa+: massima freccia a sezione fessurata ed omogeneizzata a viscosità esaurita. [m]

Fess. viscosa-: minima freccia a sezione fessurata ed omogeneizzata a viscosità esaurita. [m]

l/f: rapporto luce su freccia in combinazione quasi permanente.

Frequente: famiglia di combinazione di verifica.

Bordo: bordo interessato dalla fessura.

Rara: famiglia di combinazione per verifica inferiore.

Dmax: distanza massima tra le fessure. [m]

Esm: dilatazione media delle barre di armatura.

Wd: valore di calcolo di apertura delle fessure. [m]

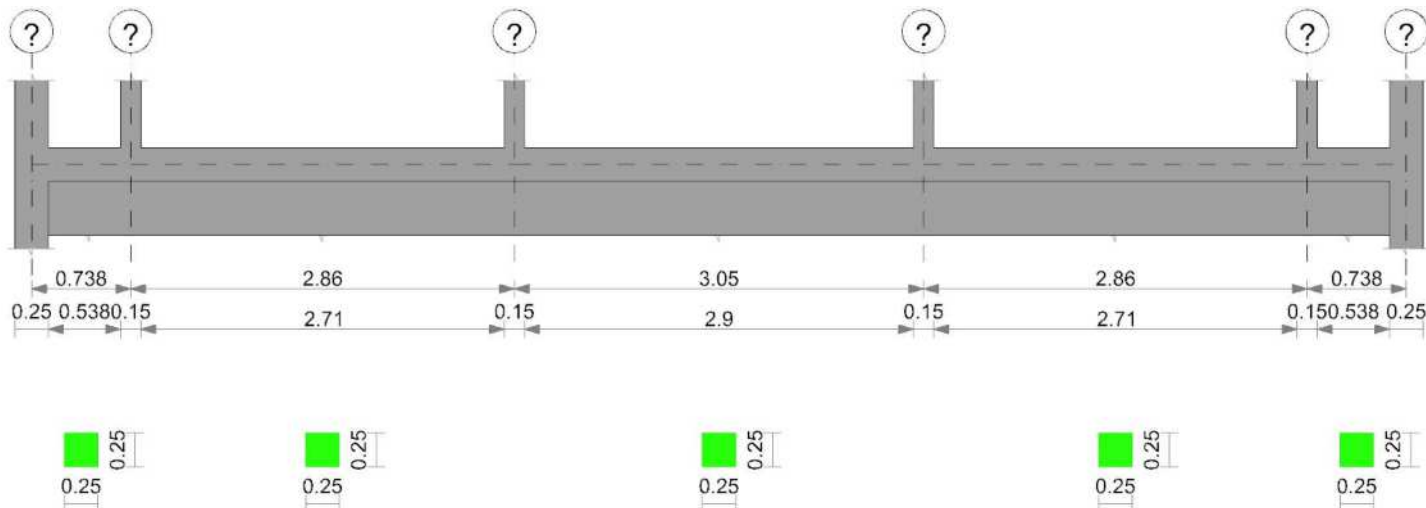
Comb: combinazione.

Frequente: famiglia di combinazione per verifica inferiore.

Quasi permanente: famiglia di combinazione per verifica inferiore.

Trave a "appoggio pilastri" (714; 625)-(1739; 625)

Geometria



Caratteristiche dei materiali

Acciaio: B450C Fyk 450000

Calcestruzzo: C25/30 Rck 30000

Elenco delle sezioni

N°	Descrizione	Tipo	Base	Altezza	Copriferro sup.	Copriferro inf.	Copriferro lat.
1	R 25x25	Rettangolare	0.25	0.25	0.035	0.035	0.035

Diagramma verifica stato limite ultimo flessione

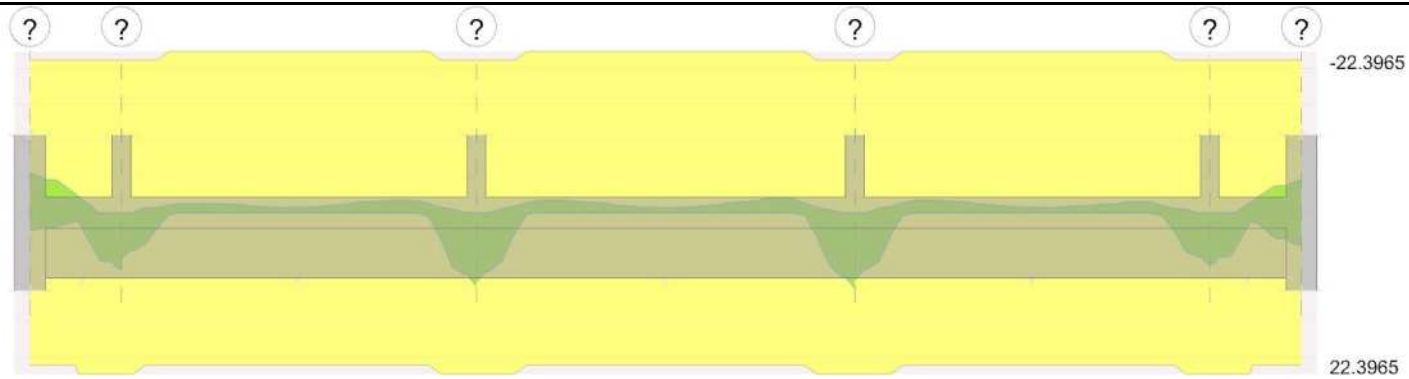


Diagramma verifica stato limite ultimo taglio



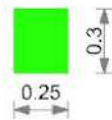
Diagramma verifica stato limite esercizio quasi permanente freccia



Output campate

Trave a "Copertura" (0; -13)-(0; 638)

Geometria



Caratteristiche dei materiali

Acciaio: B450C Fyk 450000

Calcestruzzo: C25/30 Rck 30000

Elenco delle sezioni

N°	Descrizione	Tipo	Base	Altezza	Copriferro sup.	Copriferro inf.	Copriferro lat.
1	R 25x30	Rettangolare	0.25	0.3	0.035	0.035	0.035

Diagramma verifica stato limite ultimo flessione

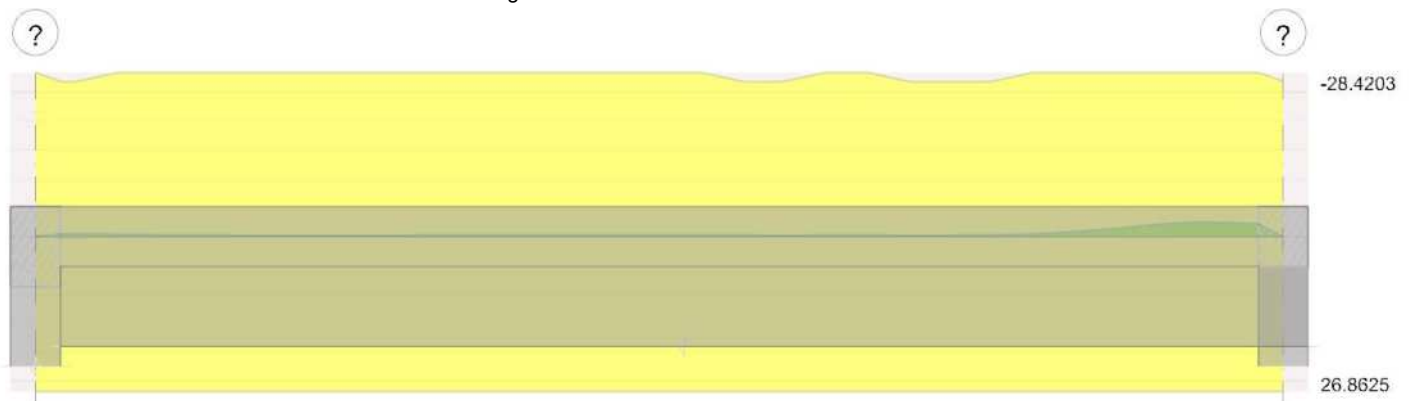


Diagramma verifica stato limite ultimo taglio

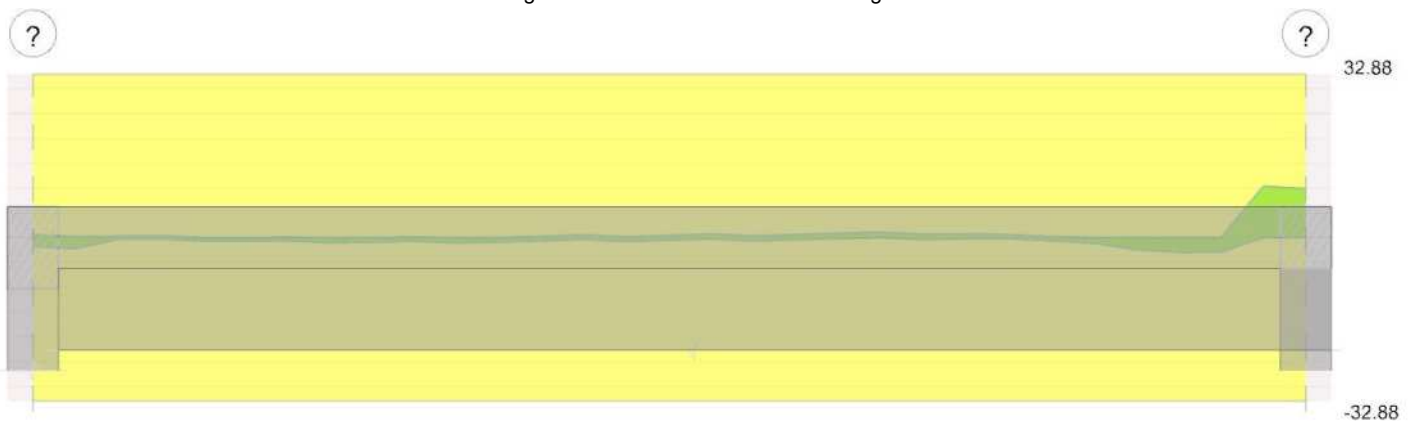
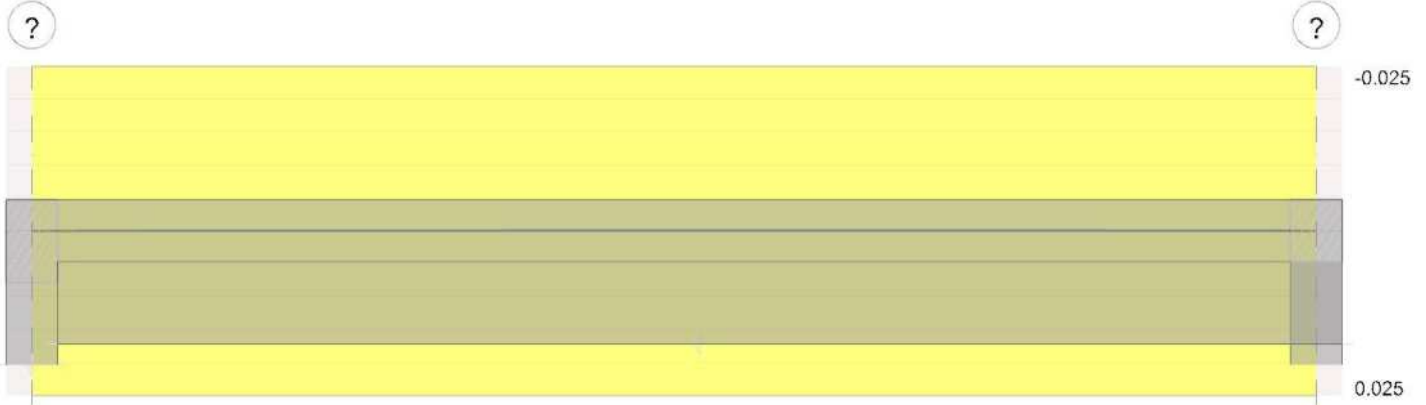


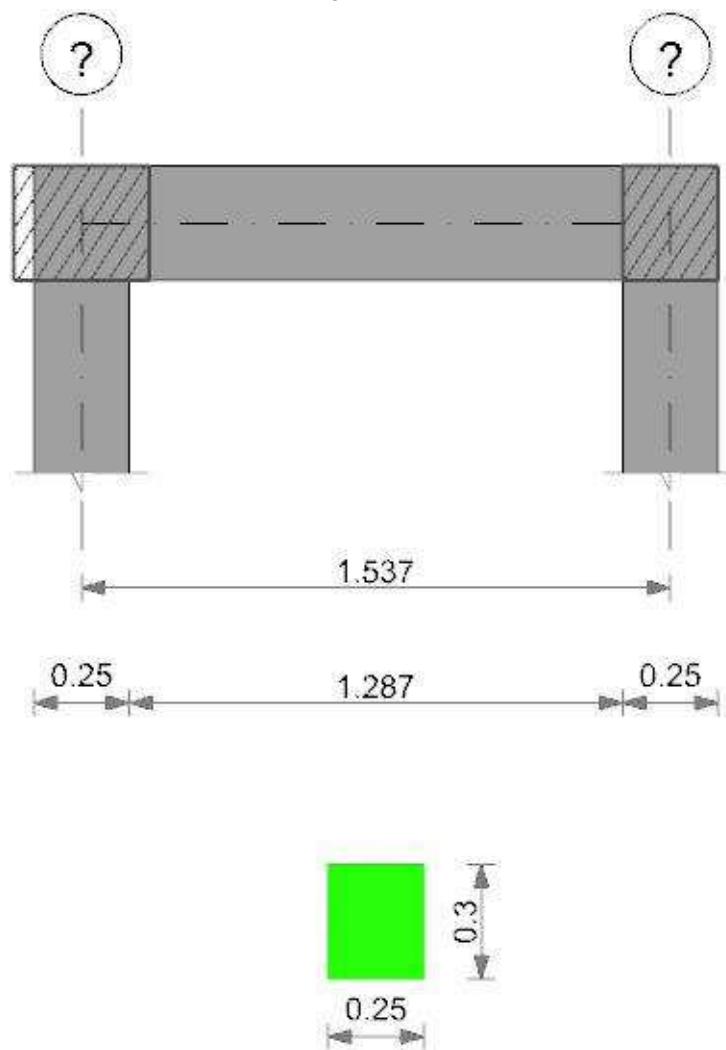
Diagramma verifica stato limite esercizio quasi permanente freccia



Output campate

Trave a "Copertura" (493; 621)-(614; 743)

Geometria



Caratteristiche dei materiali

Acciaio: B450C Fyk 450000
 Calcestruzzo: C25/30 Rck 30000

Elenco delle sezioni

N°	Descrizione	Tipo	Base	Altezza	Copriferro sup.	Copriferro inf.	Copriferro lat.
1	R 25x30	Rettangolare	0.25	0.3	0.035	0.035	0.035

Diagramma verifica stato limite ultimo flessione

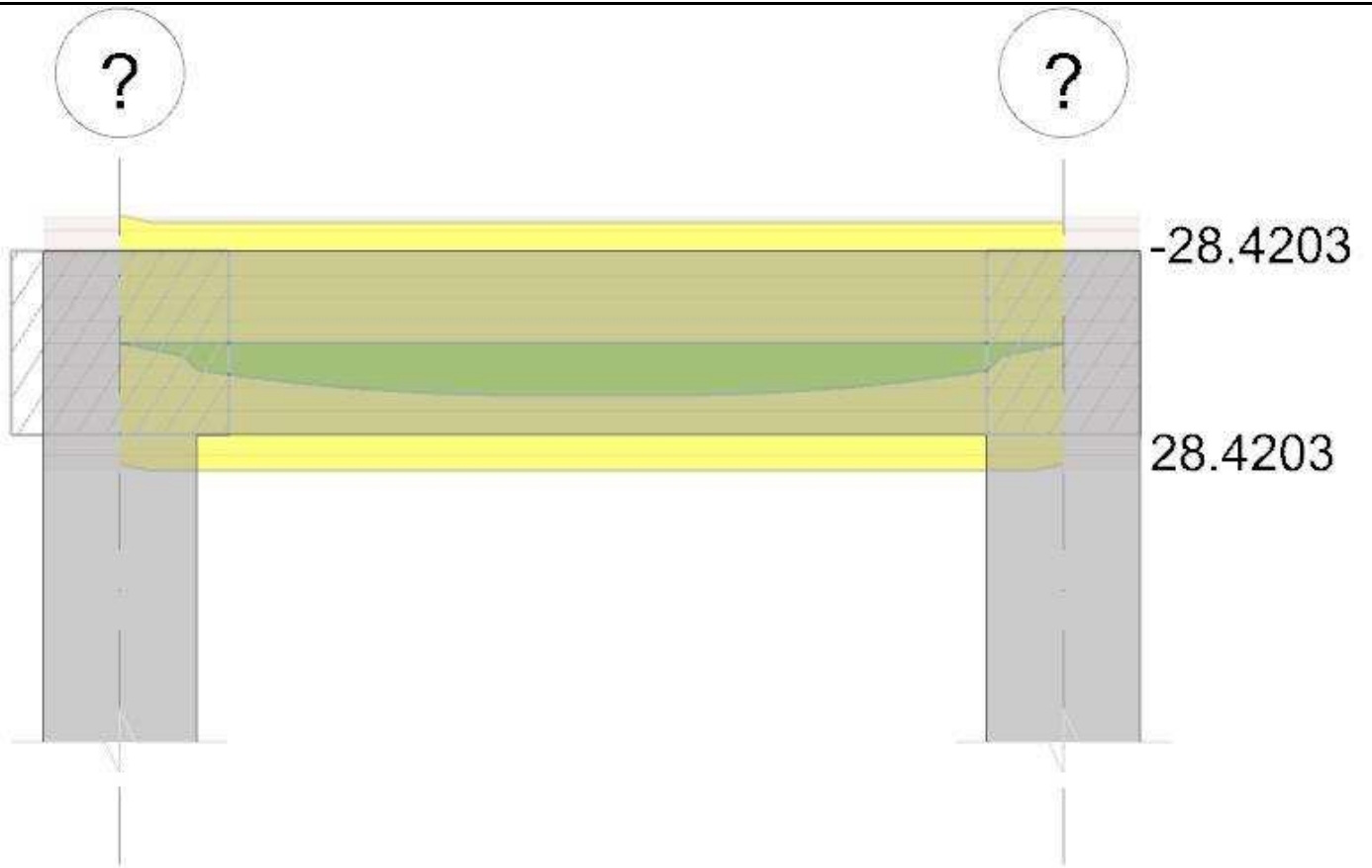


Diagramma verifica stato limite ultimo taglio

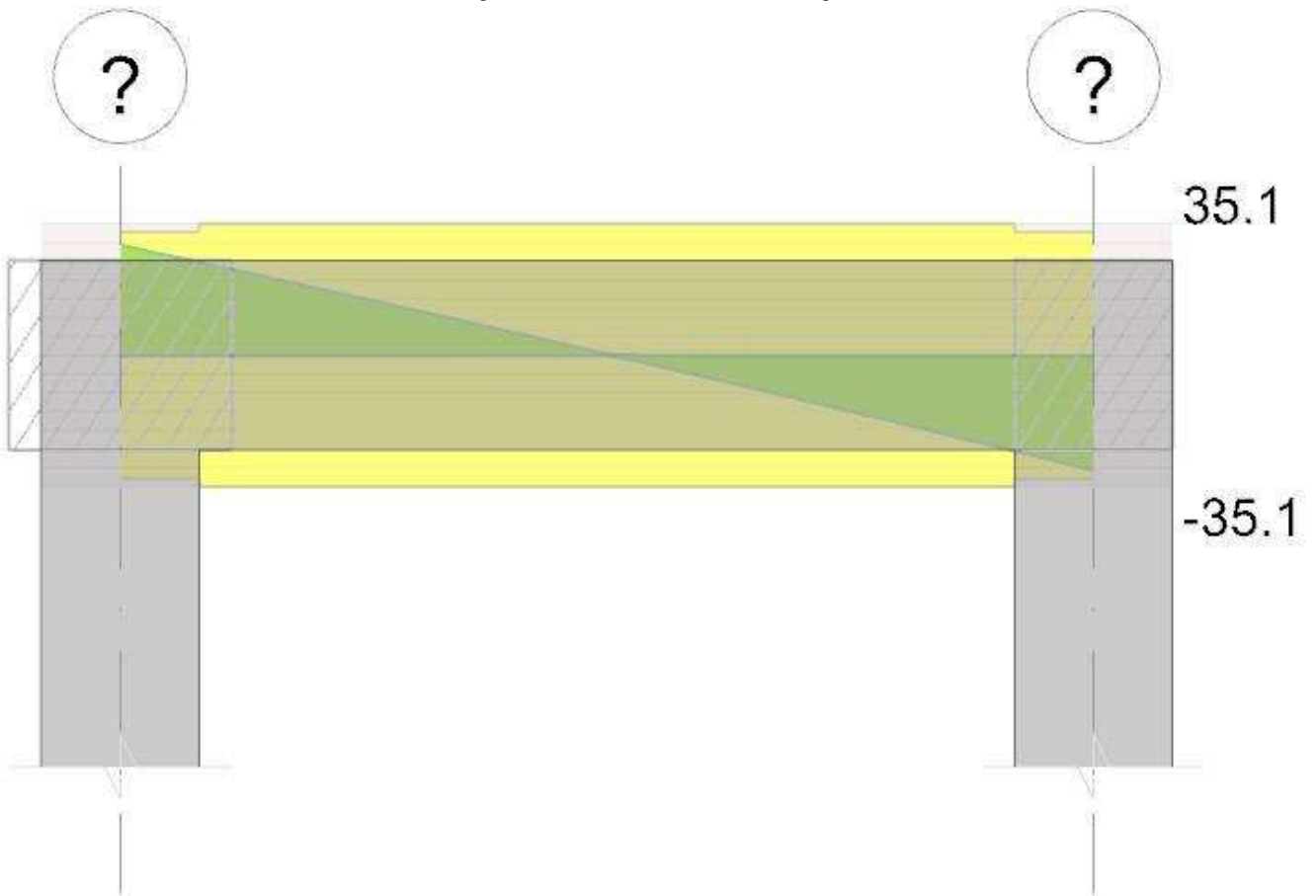
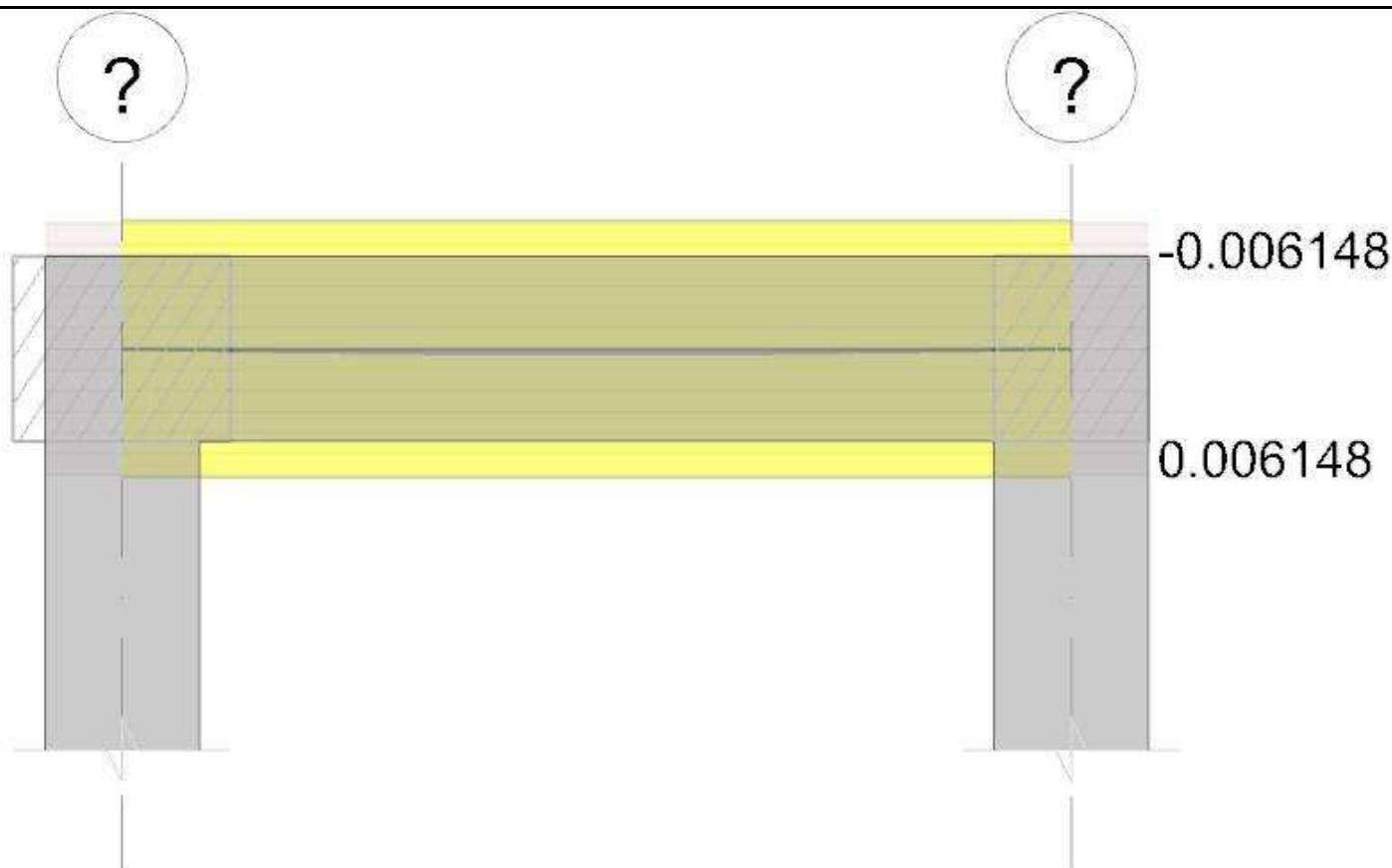


Diagramma verifica stato limite esercizio quasi permanente freccia



Output campate

Campata 1 tra i fili ? - ?, sezione R 25x30, asta 118

Verifiche a flessione in famiglia SLU

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	coeff	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	coeff	Verifica
0	0.000308	0.048	0.000308	0.048							0	SLU 15	0	-28.4203	0.183	++	Si
0.13	0.000308	0.048	0.000308	0.048	3.3725	SLU 16	5.9168	28.4203	0.183	4.8							Si
0.67	0.000308	0.048	0.000308	0.048	11.2988	SLU 16	11.5372	28.4203	0.183	2.46							Si
0.77	0.000308	0.048	0.000308	0.048	11.5372	SLU 16	11.5372	28.4203	0.183	2.46							Si
1.41	0.000308	0.048	0.000308	0.048	3.4984	SLU 16	6.0992	28.4203	0.183	4.66							Si
1.54	0.000308	0.048	0.000308	0.048	0	SLU 1	0	28.4203	0.183	++	0	SLU 1	0	-28.4203	0.183	++	Si

Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1

Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: $\epsilon_{c2} = 0.002$, $\epsilon_{yd} = 0.0019$

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	coeff	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	coeff	Verifica
0	0.000308	0.048	0.000308	0.048							0	SLV 12	0	-26.8625	0.266	++	Si
0.13	0.000308	0.048	0.000308	0.048	2.0707	SLV 5	3.6325	26.8625	0.266	7.4							Si
0.67	0.000308	0.048	0.000308	0.048	6.9341	SLV 5	7.0797	26.8625	0.266	3.79							Si
0.77	0.000308	0.048	0.000308	0.048	7.0797	SLV 5	7.0797	26.8625	0.266	3.79							Si
1.41	0.000308	0.048	0.000308	0.048	2.1456	SLV 5	3.741	26.8625	0.266	7.18							Si
1.54	0.000308	0.048	0.000308	0.048	0	SLV 1	0	26.8625	0.266	++	0	SLV 1	0	-26.8625	0.266	++	Si

Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1

Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: $\epsilon_{c2} = 0.002$, $\epsilon_{yd} = 0.0019$

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	coeff	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	coeff	Verifica
0	0.000308	0.048	0.000308	0.048							0	SLD 12	0	-26.8625	0.266	++	Si
0.13	0.000308	0.048	0.000308	0.048	2.0707	SLD 5	3.6325	26.8625	0.266	7.4							Si
0.67	0.000308	0.048	0.000308	0.048	6.9341	SLD 1	7.0797	26.8625	0.266	3.79							Si
0.77	0.000308	0.048	0.000308	0.048	7.0797	SLD 1	7.0797	26.8625	0.266	3.79							Si
1.41	0.000308	0.048	0.000308	0.048	2.1456	SLD 1	3.741	26.8625	0.266	7.18							Si
1.54	0.000308	0.048	0.000308	0.048	0	SLD 1	0	26.8625	0.266	++	0	SLD 1	0	-26.8625	0.266	++	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLU

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	coeff	Verifica
0	0	0.000308	0	29.36	SLU 16	29.36	32.88	200.01	0	32.88	1	1.12	Si
0.13	0.000004	0.000308	0	24.78	SLU 16	24.78	32.88	200.01	35.1	35.1	1	1.42	Si
0.77	0.000004	0.000308	0	0.33	SLU 16	0.33	32.88	200.01	35.1	35.1	1	106.05	Si
1.41	0.000004	0.000308	0	-25.51	SLU 16	-25.51	-32.88	-200.01	-35.1	-35.1	1	1.38	Si
1.54	0	0.000308	0	-30.69	SLU 16	-30.69	-32.88	-200.01	0	-32.88	1	1.07	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLV

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	coeff	Verifica
0	0	0.000308	0	18.03	SLV 7	18.03	32.88	200.01	0	32.88	1	1.82	Si
0.13	0.000004	0.000308	0	15.21	SLV 7	15.21	32.88	200.01	35.1	35.1	1	2.31	Si
0.77	0.000004	0.000308	0	0.2	SLV 12	0.2	32.88	200.01	35.1	35.1	1	178.29	Si
1.41	0.000004	0.000308	0	-15.65	SLV 5	-15.65	-32.88	-200.01	-35.1	-35.1	1	2.24	Si
1.54	0	0.000308	0	-18.82	SLV 5	-18.82	-32.88	-200.01	0	-32.88	1	1.75	Si

Verifiche SLD Resistenza a taglio

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	coeff	Verifica
0	0	0.000308	0	18.03	SLD 1	18.03	32.88	200.01	0	32.88	1	1.82	Si
0.13	0.000004	0.000308	0	15.21	SLD 1	15.21	32.88	200.01	35.1	35.1	1	2.31	Si
0.77	0.000004	0.000308	0	0.2	SLD 12	0.2	32.88	200.01	35.1	35.1	1	178.29	Si
1.41	0.000004	0.000308	0	-15.65	SLD 1	-15.65	-32.88	-200.01	-35.1	-35.1	1	2.24	Si
1.54	0	0.000308	0	-18.82	SLD 1	-18.82	-32.88	-200.01	0	-32.88	1	1.75	Si

Verifiche delle tensioni in esercizio

x	Rara								Quasi permanente						Verifica
	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ f.	σ f lim.	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ FRP	σ FRP lim.	
0	0	3	0	0	14940	0	360000	0	1	0	0	11205			Si
0.13	2.3804	4	4.1763	951	14940	14268	360000	2.0707	1	3.6325	827	11205			Si
0.77	8.1435	4	8.1435	1855	14940	27821	360000	7.0797	1	7.0797	1612	11205			Si
1.41	2.4694	4	4.3052	981	14940	14708	360000	2.1456	1	3.741	852	11205			Si

Verifica di apertura delle fessure

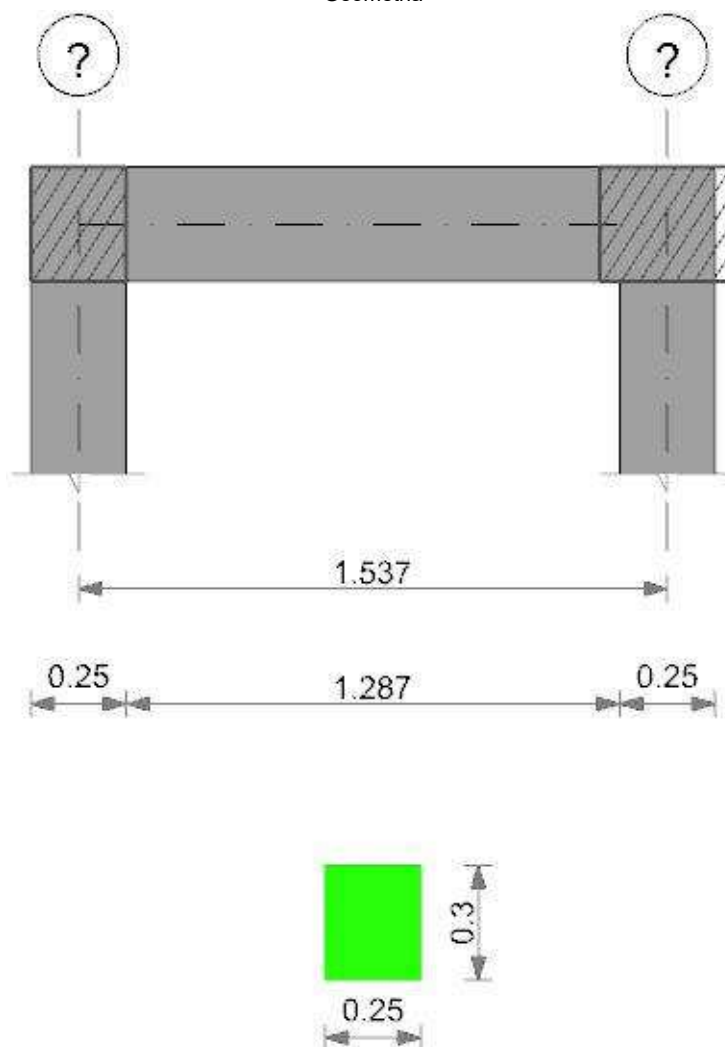
La campata non presenta apertura delle fessure

Verifica di deformabilità

x	Rara				Frequente				Quasi permanente						Verifica	
	Elastica+	Elastica-	Fess.+	Fess.-	Elastica+	Elastica-	Fess.+	Fess.-	Elastica+	Elastica-	Fess. viscosa+	Comb.	Fess. viscosa-	Comb.		l/f
0.13	0.00003	0.00003	0.00003	0.00002	0.00003	0.00003	0.00002	0.00002	0.00003	0.00003	0.00006	1	0.00006	1	9999	Si
0.77	0.00012	0.00011	0.00011	0.00009	0.00011	0.00011	0.00009	0.00009	0.00011	0.00011	0.00024	1	0.00024	1	6372	Si
1.41	0.00003	0.00003	0.00003	0.00002	0.00003	0.00003	0.00002	0.00002	0.00003	0.00003	0.00006	1	0.00006	1	9999	Si

Trave a "Copertura" (597; 743)-(718; 621)

Geometria

**Caratteristiche dei materiali**

Acciaio: B450C Fyk 450000

Calcestruzzo: C25/30 Rck 30000

Elenco delle sezioni

N°	Descrizione	Tipo	Base	Altezza	Copriferro sup.	Copriferro inf.	Copriferro lat.
1	R 25x30	Rettangolare	0.25	0.3	0.035	0.035	0.035

Diagramma verifica stato limite ultimo flessione

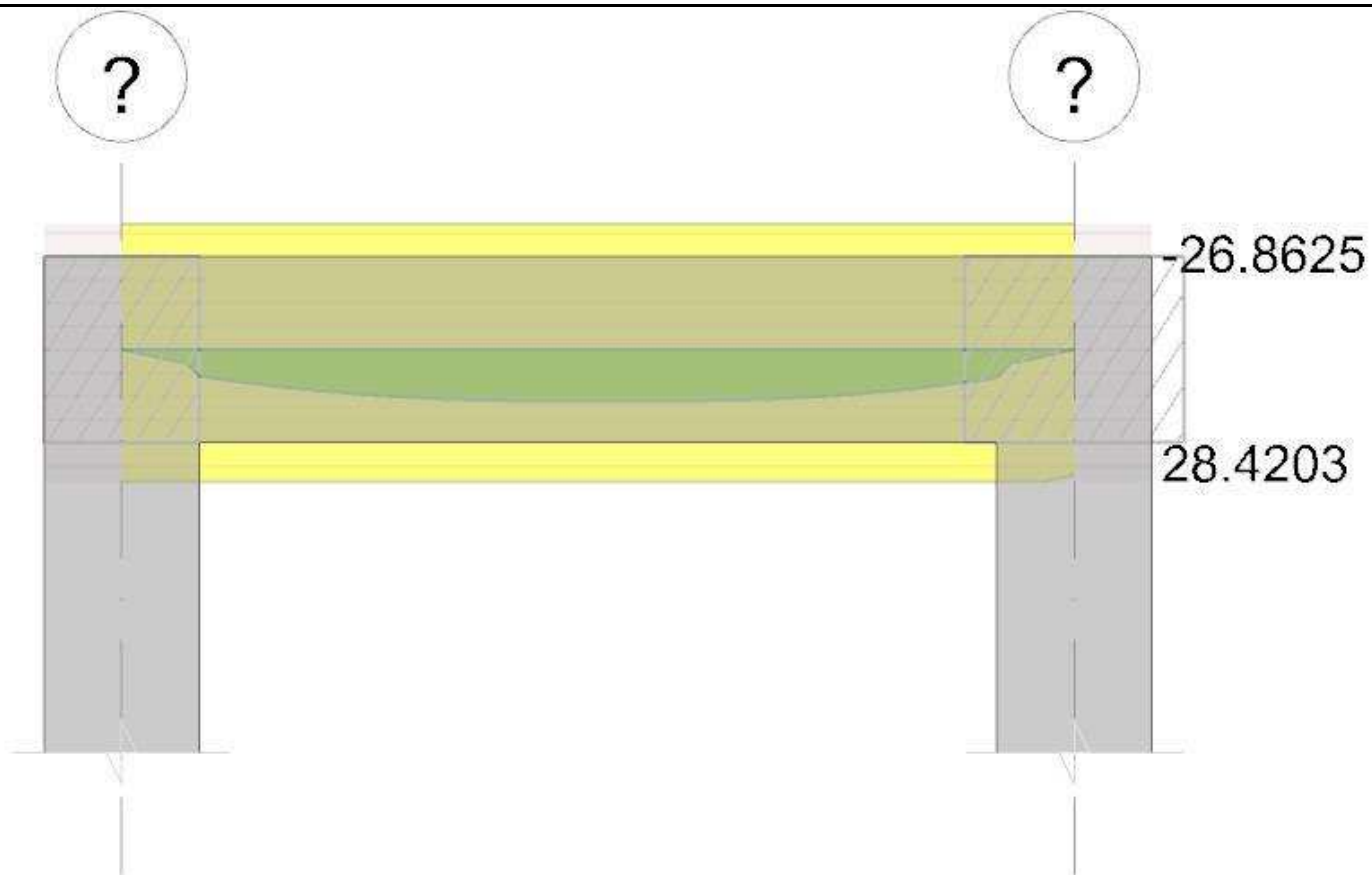


Diagramma verifica stato limite ultimo taglio

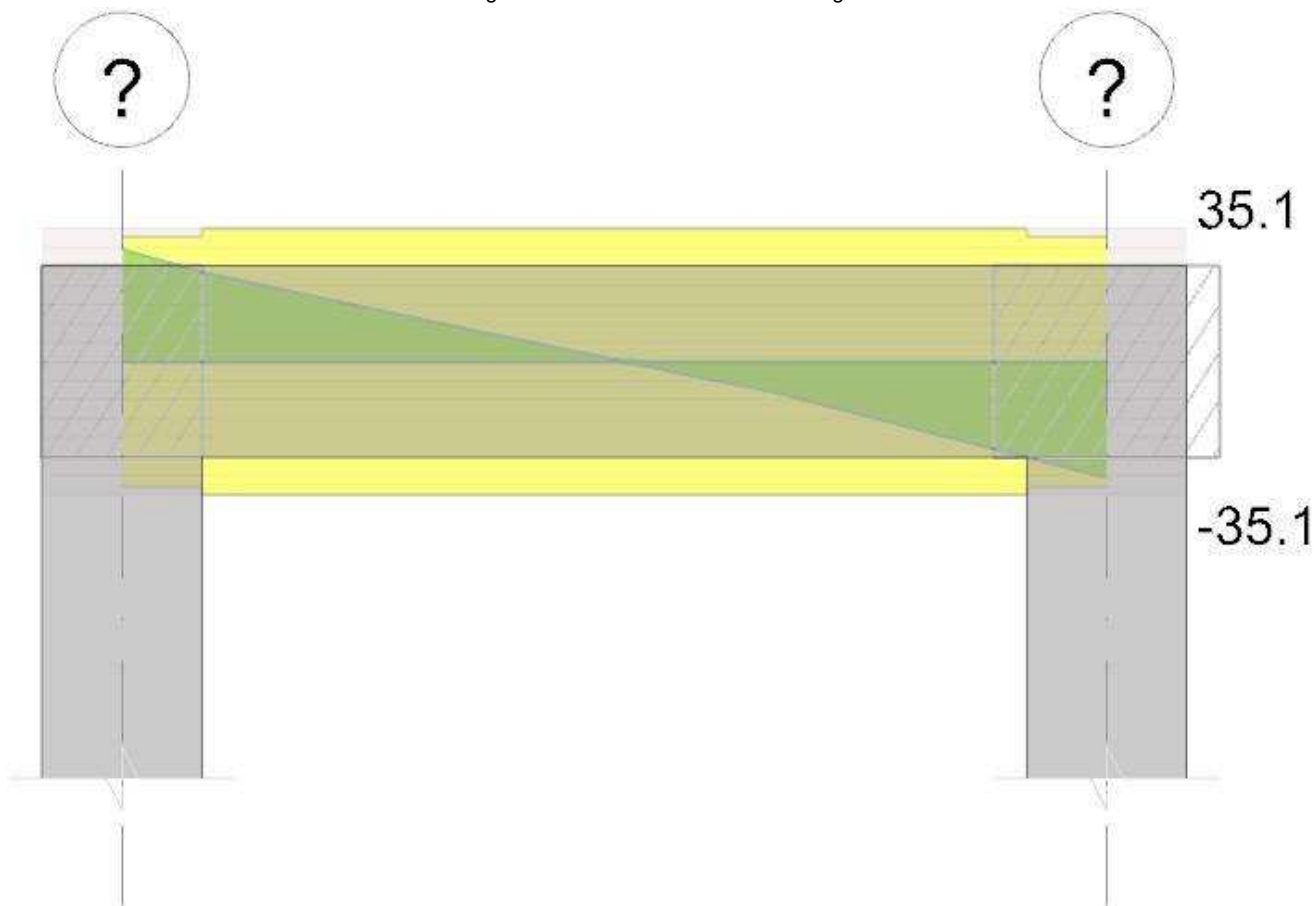
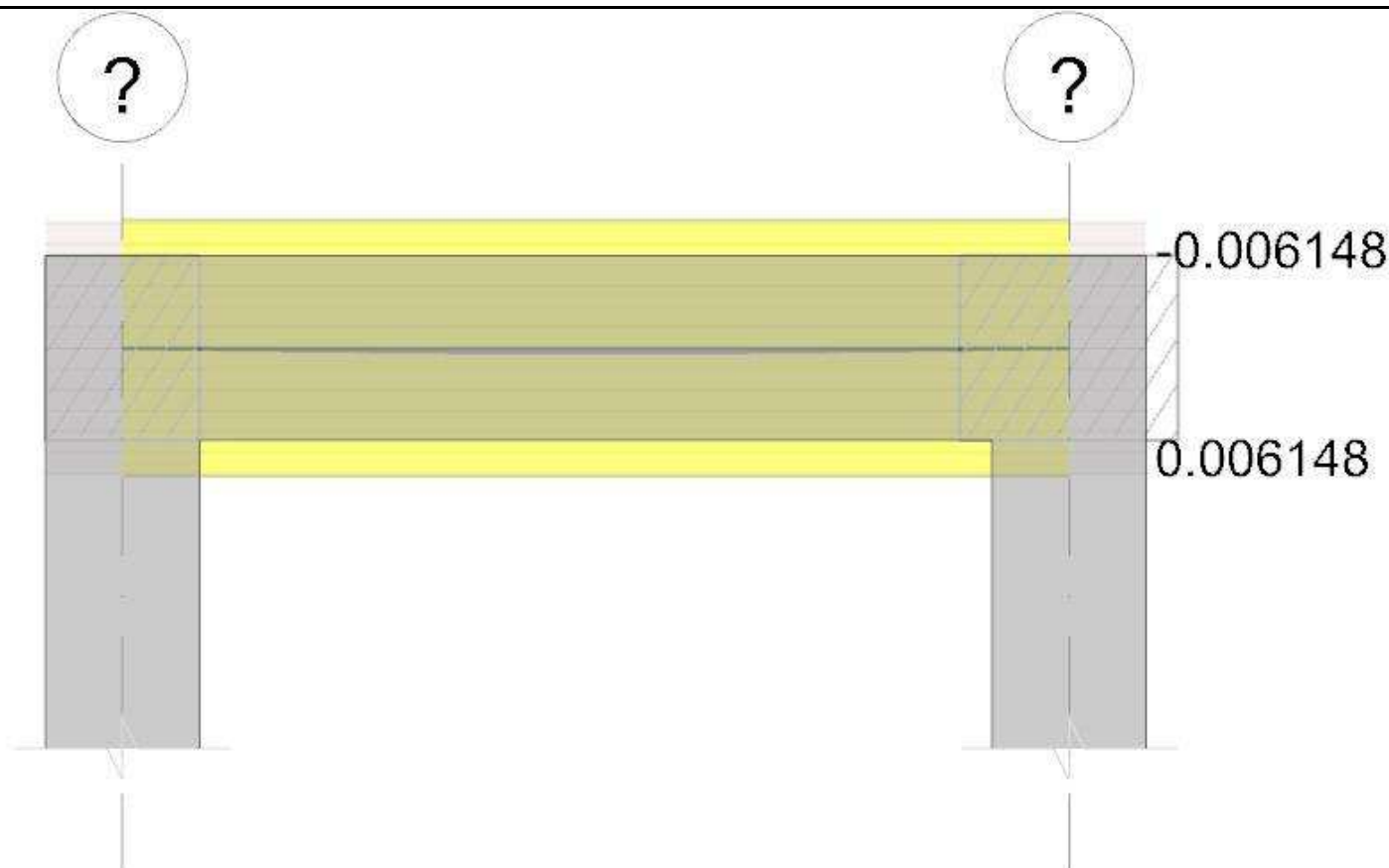


Diagramma verifica stato limite esercizio quasi permanente freccia



Output campate

Campata 1 tra i fili ? - ?, sezione R 25x30, aste 121, 120, 119

Verifiche a flessione in famiglia SLU

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	coeff	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	coeff	Verifica
0	0.000308	0.048	0.000308	0.048	0	SLU 16	0	28.4203	0.183	++							Si
0.13	0.000308	0.048	0.000308	0.048	3.3159	SLU 16	5.7097	28.4203	0.183	4.98							Si
0.67	0.000308	0.048	0.000308	0.048	10.7485	SLU 16	10.98	28.4203	0.183	2.59							Si
0.77	0.000308	0.048	0.000308	0.048	10.98	SLU 16	10.98	28.4203	0.183	2.59							Si
1.41	0.000308	0.048	0.000308	0.048	3.4832	SLU 16	6.0236	28.4203	0.183	4.72							Si
1.54	0.000308	0.048	0.000308	0.048	0	SLU 1	0	28.4203	0.183	++	0	SLU 1	0	-28.4203	0.183	++	Si

Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1

Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: $\epsilon_{c2} = 0.002$, $\epsilon_{yd} = 0.0019$

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	coeff	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	coeff	Verifica
0	0.000308	0.048	0.000308	0.048	0	SLV 7	0	26.8625	0.266	++							Si
0.13	0.000308	0.048	0.000308	0.048	2.0232	SLV 5	3.4816	26.8625	0.266	7.72							Si
0.67	0.000308	0.048	0.000308	0.048	6.5624	SLV 5	6.7085	26.8625	0.266	4							Si
0.77	0.000308	0.048	0.000308	0.048	6.7085	SLV 5	6.7085	26.8625	0.266	4							Si
1.41	0.000308	0.048	0.000308	0.048	2.144	SLV 5	3.7037	26.8625	0.266	7.25							Si
1.54	0.000308	0.048	0.000308	0.048	0	SLV 1	0	26.8625	0.266	++	0	SLV 1	0	-26.8625	0.266	++	Si

Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1

Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: $\epsilon_{c2} = 0.002$, $\epsilon_{yd} = 0.0019$

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	coeff	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	coeff	Verifica
0	0.000308	0.048	0.000308	0.048	0	SLD 8	0	26.8625	0.266	++							Si
0.13	0.000308	0.048	0.000308	0.048	2.0232	SLD 5	3.4816	26.8625	0.266	7.72							Si
0.67	0.000308	0.048	0.000308	0.048	6.5624	SLD 5	6.7085	26.8625	0.266	4							Si
0.77	0.000308	0.048	0.000308	0.048	6.7085	SLD 5	6.7085	26.8625	0.266	4							Si
1.41	0.000308	0.048	0.000308	0.048	2.144	SLD 5	3.7037	26.8625	0.266	7.25							Si
1.54	0.000308	0.048	0.000308	0.048	0	SLD 1	0	26.8625	0.266	++	0	SLD 1	0	-26.8625	0.266	++	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLU

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	coeff	Verifica
0	0	0.000308	0	29.5	SLU 16	29.5	32.88	200.01	0	32.88	1	1.11	Si
0.13	0.000004	0.000308	0	23.56	SLU 16	23.56	32.88	200.01	35.1	35.1	1	1.49	Si
0.77	0.000004	0.000308	0	0.59	SLU 5	0.59	32.88	200.01	35.1	35.1	1	59.27	Si
1.41	0.000004	0.000308	0	-25.2	SLU 16	-25.2	-32.88	-200.01	-35.1	-35.1	1	1.39	Si
1.54	0	0.000308	0	-30.55	SLU 16	-30.55	-32.88	-200.01	0	-32.88	1	1.08	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLV

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	coeff	Verifica
0	0	0.000308	0	18.03	SLV 1	18.03	32.88	200.01	0	32.88	1	1.82	Si
0.13	0.000004	0.000308	0	14.35	SLV 11	14.35	32.88	200.01	35.1	35.1	1	2.45	Si
0.77	0.000004	0.000308	0	0.36	SLV 12	0.36	32.88	200.01	35.1	35.1	1	96.95	Si
1.41	0.000004	0.000308	0	-15.49	SLV 5	-15.49	-32.88	-200.01	-35.1	-35.1	1	2.27	Si
1.54	0	0.000308	0	-18.82	SLV 5	-18.82	-32.88	-200.01	0	-32.88	1	1.75	Si

Verifiche SLD Resistenza a taglio

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	coeff	Verifica
0	0	0.000308	0	18.03	SLD 1	18.03	32.88	200.01	0	32.88	1	1.82	Si
0.13	0.000004	0.000308	0	14.35	SLD 12	14.35	32.88	200.01	35.1	35.1	1	2.45	Si
0.77	0.000004	0.000308	0	0.36	SLD 12	0.36	32.88	200.01	35.1	35.1	1	96.95	Si
1.41	0.000004	0.000308	0	-15.49	SLD 5	-15.49	-32.88	-200.01	-35.1	-35.1	1	2.27	Si
1.54	0	0.000308	0	-18.82	SLD 5	-18.82	-32.88	-200.01	0	-32.88	1	1.75	Si

Verifiche delle tensioni in esercizio

x	Rara							Quasi permanente						Verifica	
	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ f.	σ f lim.	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ FRP		σ FRP lim.
0	0	4	0	0	14940	0	360000	0	1	0	0	11205			Si
0.13	2.3482	4	4.0453	921	14940	13820	360000	2.0232	1	3.4816	793	11205			Si
0.77	7.7719	4	7.7719	1770	14940	26552	360000	6.7085	1	6.7085	1528	11205			Si
1.41	2.4547	4	4.2475	967	14940	14511	360000	2.144	1	3.7037	844	11205			Si

Verifica di apertura delle fessure

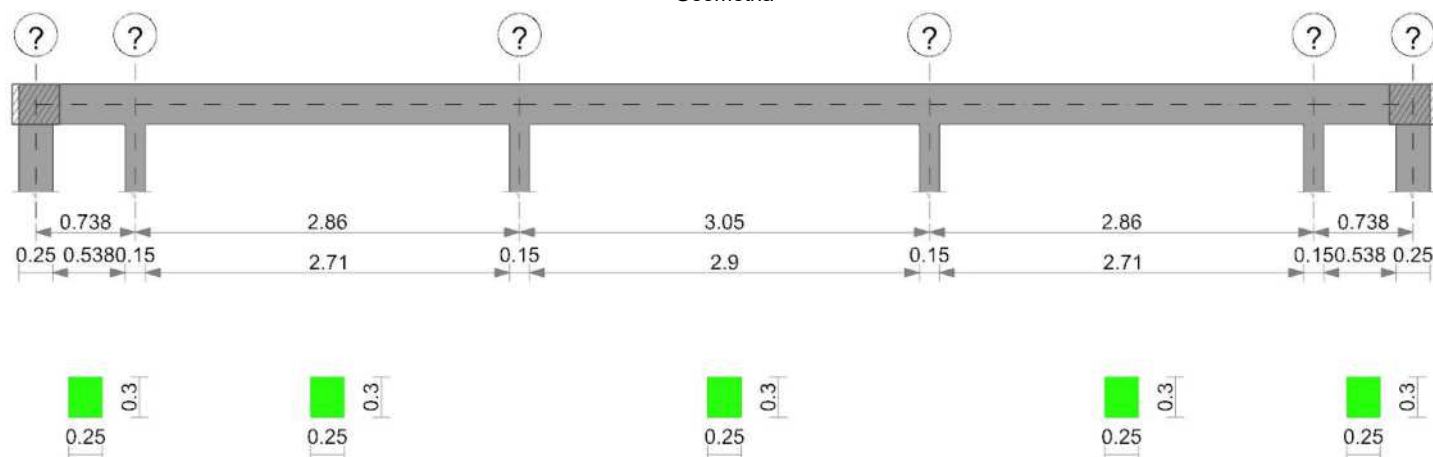
La campata non presenta apertura delle fessure

Verifica di deformabilità

x	Rara				Frequente				Quasi permanente					Verifica	
	Elastica+	Elastica-	Fess.+	Fess.-	Elastica+	Elastica-	Fess.+	Fess.-	Elastica+	Elastica-	Fess. viscosa+	Comb.	Fess. viscosa-		Comb.
0.13	0.00003	0.00003	0.00003	0.00002	0.00003	0.00003	0.00002	0.00002	0.00003	0.00003	0.00006	1	0.00006	1	9999
0.77	0.00012	0.0001	0.0001	0.00009	0.0001	0.0001	0.00009	0.00009	0.0001	0.0001	0.00023	1	0.00023	1	6668
1.41	0.00003	0.00003	0.00003	0.00002	0.00003	0.00003	0.00002	0.00002	0.00003	0.00003	0.00006	1	0.00006	1	9999

Trave a "Copertura" (714; 625)-(1739; 625)

Geometria



Caratteristiche dei materiali

Acciaio: B450C Fyk 450000

Calcestruzzo: C25/30 Rck 30000

Elenco delle sezioni

N°	Descrizione	Tipo	Base	Altezza	Copriferro sup.	Copriferro inf.	Copriferro lat.
1	R 25x30	Rettangolare	0.25	0.3	0.035	0.035	0.035

Diagramma verifica stato limite ultimo flessione

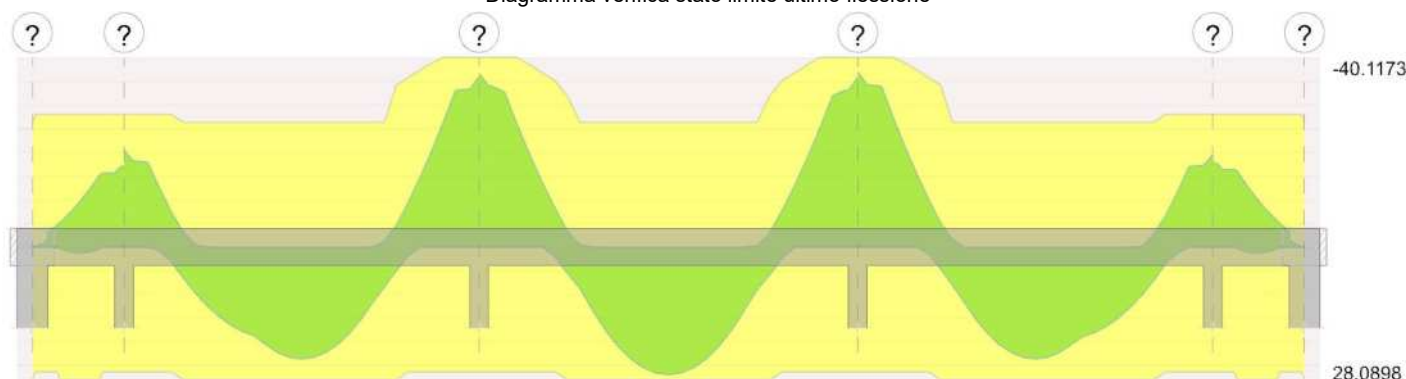


Diagramma verifica stato limite ultimo taglio

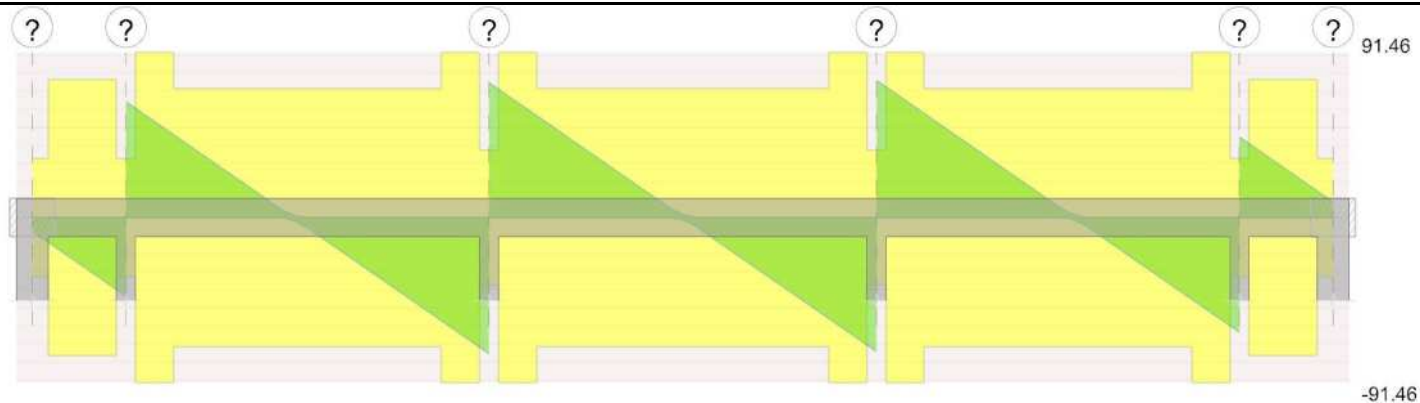
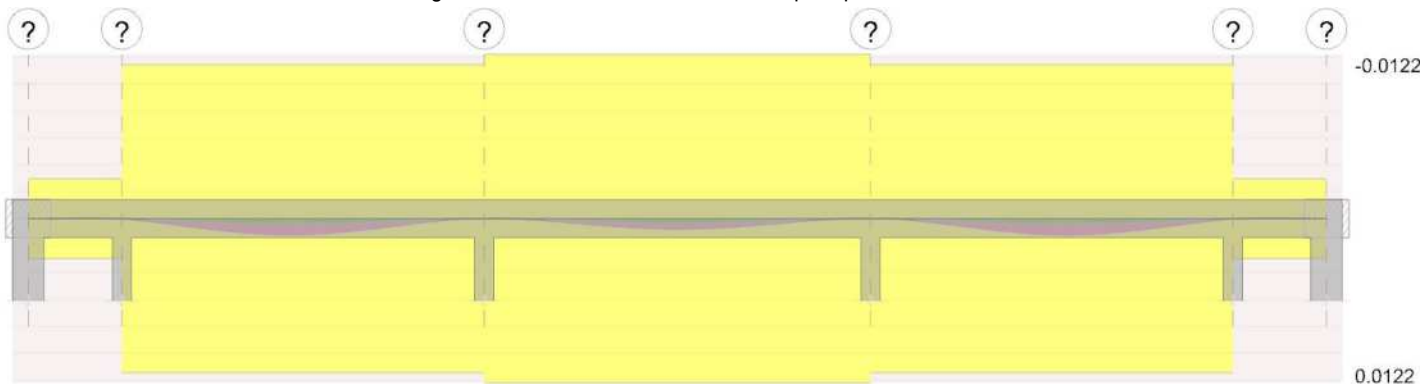


Diagramma verifica stato limite esercizio quasi permanente freccia



Output campate

Campata 1 tra i fili ? - ?, sezione R 25x30, asta 181

Verifiche a flessione in famiglia SLU

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	coeff	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	coeff	Verifica
0	0.000308	0.052	0.000308	0.052	0	SLU 16	0	28.073	0.195	++	-1.3137	SLU 16	-3.1407	-28.073	0.195	8.94	Si
0.13	0.000308	0.052	0.000308	0.052							-6.0744	SLU 16	-9.2376	-28.073	0.195	3.04	Si
0.37	0.000308	0.052	0.000308	0.052	-3.3039	SLU 1	1.2366	28.073	0.195	22.7	-15.6748	SLU 16	-15.6748	-28.073	0.195	1.79	Si
0.66	0.000308	0.052	0.000308	0.052							-18.7976	SLU 16	-17.1679	-28.073	0.195	1.64	Si
0.74	0.000308	0.052	0.000308	0.052													

Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1

Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: $\epsilon c2= 0.002$, $\epsilon yd= 0.0019$

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	coeff	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	coeff	Verifica
0	0.000308	0.052	0.000308	0.052	0	SLV 12	0	26.3832	0.271	++	-1.1138	SLV 16	-2.5083	-26.3832	0.271	10.52	Si
0.13	0.000308	0.052	0.000308	0.052							-4.6279	SLV 16	-6.8373	-26.3832	0.271	3.86	Si
0.37	0.000308	0.052	0.000308	0.052							-11.2185	SLV 16	-11.2185	-26.3832	0.271	2.35	Si
0.66	0.000308	0.052	0.000308	0.052							-13.3107	SLV 16	-12.2229	-26.3832	0.271	2.16	Si
0.74	0.000308	0.052	0.000308	0.052													

Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1

Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: $\epsilon c2= 0.002$, $\epsilon yd= 0.0019$

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	coeff	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	coeff	Verifica
0	0.000308	0.052	0.000308	0.052	0	SLD 12	0	26.3832	0.271	++	-0.9517	SLD 16	-2.201	-26.3832	0.271	11.99	Si
0.13	0.000308	0.052	0.000308	0.052							-4.1493	SLD 16	-6.2134	-26.3832	0.271	4.25	Si
0.37	0.000308	0.052	0.000308	0.052							-10.3586	SLD 16	-10.3586	-26.3832	0.271	2.55	Si
0.66	0.000308	0.052	0.000308	0.052							-12.3534	SLD 16	-11.3144	-26.3832	0.271	2.33	Si
0.74	0.000308	0.052	0.000308	0.052													

Verifiche a taglio in famiglia SLU

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	coeff	Verifica
0	0	0	0	-7.45	SLU 16	-7.45	-32.65	-196.83	0	-32.65	1	4.38	Si
0.13	0.0000088	0.000308	0	-13.55	SLU 16	-13.55	-32.65	-196.83	-76.47	-76.47	1	5.64	Si
0.37	0.0000088	0.000308	0	-25.46	SLU 16	-25.46	-32.65	-196.83	-76.47	-76.47	1	3	Si
0.66	0.0000088	0.000308	0	-39.82	SLU 16	-39.82	-32.65	-196.83	-76.47	-76.47	1	1.92	Si
0.74	0	0.000308	0	-43.48	SLU 16	-43.48	-32.65	-196.83	0	-32.65	1	0.75	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLV

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	coeff	Verifica
0	0	0.000308	0	-7.04	SLV 16	-7.04	-32.65	-196.83	0	-32.65	1	4.64	Si
0.13	0.0000088	0.000308	0	-10.77	SLV 16	-10.77	-32.65	-196.83	-76.47	-76.47	1	7.1	Si
0.37	0.0000088	0.000308	0	-18.03	SLV 16	-18.03	-32.65	-196.83	-76.47	-76.47	1	4.24	Si
0.66	0.0000088	0.000308	0	-26.78	SLV 16	-26.78	-32.65	-196.83	-76.47	-76.47	1	2.86	Si
0.74	0	0.000308	0	-29.02	SLV 16	-29.02	-32.65	-196.83	0	-32.65	1	1.13	Si

Verifiche SLD Resistenza a taglio

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	coeff	Verifica
0	0	0.000308	0	-5.75	SLD 16	-5.75	-32.65	-196.83	0	-32.65	1	5.68	Si
0.13	0.0000088	0.000308	0	-9.47	SLD 16	-9.47	-32.65	-196.83	-76.47	-76.47	1	8.08	Si

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	coeff	Verifica
0.37	0.0000088	0.000308	0	-16.73	SLD 16	-16.73	-32.65	-196.83	-76.47	-76.47	1	4.57	Si
0.66	0.0000088	0.000308	0	-25.49	SLD 16	-25.49	-32.65	-196.83	-76.47	-76.47	1	3	Si
0.74	0.0000088	0.000308	0	-27.72	SLD 16	-27.72	-32.65	-196.83	0	-32.65	1	1.18	Si

Verifiche delle tensioni in esercizio

x	Rara								Quasi permanente						Verifica
	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ f.	σ f lim.	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ FRP	σ FRP lim.	
0	0	4	0	0	14940	0	360000	0	1	0	0	11205			Si
0.13	-0.9249	4	-2.2125	510	14940	7645	360000	-0.7983	1	-1.9099	440	11205			Si
0.37	-4.281	4	-6.5118	1500	14940	22499	360000	-3.6961	1	-5.6226	1295	11205			Si
0.66	-11.0525	4	-11.0525	2546	14940	38188	360000	-9.5443	1	-9.5443	2198	11205			Si
0.74	-13.2556	4	-12.1058	5139	14940	179068	360000	-11.4471	1	-10.454	4437	11205			Si

Verifica di apertura delle fessure

x	Bordo	Rara				Frequente				Quasi permanente				Verifica
		Dmax	Esm	Wd	Comb	Dmax	Esm	Wd	Comb	Dmax	Esm	Wd	Comb	
0.74	superiore	0.298	0.00052	0.000156	4	0.298	0.00046	0.000139	2	0.298	0.00045	0.000134	1	Si

Verifica di deformabilità

x	Rara				Frequente				Quasi permanente						Verifica	
	Elastica+	Elastica-	Fess.+	Fess.-	Elastica+	Elastica-	Fess.+	Fess.-	Elastica+	Elastica-	Fess. viscosa+	Comb.	Fess. viscosa-	Comb.		l/f
0.13	0	-	-0.00001	-0.00001	0	0	-0.00001	-0.00001	0	0	-0.00002	1	-0.00002	1	9999	Si
0.37	-	-	-0.00001	-0.00002	-	-	-0.00001	-0.00002	-	-	-0.00004	1	-0.00004	1	9999	Si
0.44	-	-	-0.00002	-0.00002	-	-	-0.00002	-0.00002	-	-	-0.00004	1	-0.00004	1	9999	Si
0.66	-	-	-0.00001	-0.00001	-	-	-0.00001	-0.00001	-	-	-0.00002	1	-0.00002	1	9999	Si

Campata 2 tra i fili ? - ?, sezione R 25x30, asta 180

Verifiche a flessione in famiglia SLU

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	coeff	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	coeff	Verifica
0	0.000308	0.052	0.000308	0.052							-22.8241	SLU 16	-20.4547	-28.073	0.195	1.37	Si
0.08	0.000308	0.052	0.000308	0.052							-18.1855	SLU 16	-18.1855	-28.073	0.195	1.54	Si
1.43	0.000308	0.052	0.000308	0.052	19.0496	SLU 16	23.6565	28.073	0.195	1.19							Si
2.79	0.000462	0.052	0.000308	0.052							-33.3878	SLU 16	-33.3878	-40.1173	0.23	1.2	Si
2.86	0.000462	0.052	0.000308	0.052							-38.8678	SLU 16	-36.0778	-40.1173	0.23	1.11	Si

Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1

Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: $\epsilon_c2 = 0.002$, $\epsilon_{yd} = 0.0019$

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	coeff	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	coeff	Verifica
0	0.000308	0.052	0.000308	0.052							-16.0951	SLV 1	-14.5932	-26.3832	0.271	1.81	Si
0.08	0.000308	0.052	0.000308	0.052							-13.1523	SLV 1	-13.1523	-26.3832	0.271	2.01	Si
1.43	0.000308	0.052	0.000308	0.052	11.6375	SLV 9	11.966	26.3832	0.271	2.2							Si
2.79	0.000462	0.052	0.000308	0.052							-22.3782	SLV 16	-22.3782	-38.5889	0.325	1.72	Si
2.86	0.000462	0.052	0.000308	0.052							-25.832	SLV 16	-24.0746	-38.5889	0.325	1.6	Si

Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1

Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: $\epsilon_c2 = 0.002$, $\epsilon_{yd} = 0.0019$

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	coeff	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	coeff	Verifica
0	0.000308	0.052	0.000308	0.052							-14.9907	SLD 1	-13.5178	-26.3832	0.271	1.95	Si
0.08	0.000308	0.052	0.000308	0.052							-12.1058	SLD 1	-12.1058	-26.3832	0.271	2.18	Si
1.43	0.000308	0.052	0.000308	0.052	11.6256	SLD 9	11.8781	26.3832	0.271	2.22							Si
2.79	0.000462	0.052	0.000308	0.052							-21.3339	SLD 16	-21.3339	-38.5889	0.325	1.81	Si
2.86	0.000462	0.052	0.000308	0.052							-24.7298	SLD 16	-23.0013	-38.5889	0.325	1.68	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLU

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	coeff	Verifica
0	0	0.000308	0	64.17	SLU 16	64.17	32.65	196.83	0	32.65	1	0.51	Si
0.08	0.0000105	0.000308	0	60.51	SLU 16	60.51	32.65	196.83	91.46	91.46	1	1.51	Si
1.43	0.0000082	0.000308	0	-5.61	SLU 16	-5.61	-32.65	-196.83	-71.52	-71.52	1	12.75	Si
2.48	0.0000082	0.000387	0	-56.78	SLU 16	-56.78	-35.23	-196.83	-71.52	-71.52	1	1.26	Si
2.79	0.0000105	0.000462	0	-71.73	SLU 16	-71.73	-37.38	-196.83	-91.46	-91.46	1	1.28	Si
2.86	0	0.000462	0	-75.39	SLU 16	-75.39	-37.38	-196.83	0	-37.38	1	0.5	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLV

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	coeff	Verifica
0	0	0.000308	0	40.66	SLV 1	40.66	32.65	196.83	0	32.65	1	0.8	Si
0.08	0.0000105	0.000308	0	38.42	SLV 1	38.42	32.65	196.83	91.46	91.46	1	2.38	Si
1.43	0.0000082	0.000308	0	-4.91	SLV 16	-4.91	-32.65	-196.83	-71.52	-71.52	1	14.57	Si
2.48	0.0000082	0.000387	0	-36.12	SLV 16	-36.12	-35.23	-196.83	-71.52	-71.52	1	1.98	Si
2.79	0.0000105	0.000462	0	-45.24	SLV 16	-45.24	-37.38	-196.83	-91.46	-91.46	1	2.02	Si
2.86	0	0.000462	0	-47.47	SLV 16	-47.47	-37.38	-196.83	0	-37.38	1	0.79	Si

Verifiche SLD Resistenza a taglio

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	coeff	Verifica
0	0	0.000308	0	39.88	SLD 1	39.88	32.65	196.83	0	32.65	1	0.82	Si
0.08	0.0000105	0.000308	0	37.65	SLD 1	37.65	32.65	196.83	91.46	91.46	1	2.43	Si
1.43	0.0000082	0.000308	0	-4.14	SLD 16	-4.14	-32.65	-196.83	-71.52	-71.52	1	17.29	Si
2.48	0.0000082	0.000387	0	-35.35	SLD 16	-35.35	-35.23	-196.83	-71.52	-71.52	1	2.02	Si
2.79	0.0000105	0.000462	0	-44.46	SLD 16	-44.46	-37.38	-196.83	-91.46	-91.46	1	2.06	Si
2.86	0	0.000462	0	-46.7	SLD 16	-46.7	-37.38	-196.83	0	-37.38	1	0.8	Si

Verifiche delle tensioni in esercizio

x	Rara								Quasi permanente						Verifica
	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ f.	σ f lim.	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ FRP	σ FRP lim.	
0	-16.1254	4	-14.4524	6135	14940	213778	360000	-13.9448	1	-12.4992	5306	11205			Si
0.08	-12.8501	4	-12.8501	5455	14940	190077	360000	-11.1146	1	-11.1146	4718	11205			Si
1.43	13.4491	4	13.6691	5802	14940	202192	360000	11.6151	1	11.8045	5011	11205			Si
2.79	-23.5554	4	-23.5554	8558	14940	236604	360000	-20.3453	1	-20.3453	7392	11205			Si

x	Rara								Quasi permanente								Verifica
	Mela	Comb.	Mdes	σc	σc lim.	σf	σf lim.	Mela	Comb.	Mdes	σc	σc lim.	σ FRP	σ FRP lim.			
2.86	-27.4233	4	-25.454	9248	14940	255675	360000	-23.6864	1	-21.9853	7987	11205			Si		

Verifica di apertura delle fessure

x	Bordo	Rara				Frequente				Quasi permanente				Verifica
		Dmax	Esm	Wd	Comb	Dmax	Esm	Wd	Comb	Dmax	Esm	Wd	Comb	
0	superiore	0.298	0.00062	0.000186	4	0.298	0.00056	0.000166	2	0.298	0.00054	0.000161	1	Si
0.08	superiore	0.298	0.00055	0.000165	4	0.298	0.00049	0.000147	2	0.298	0.00048	0.000143	1	Si
1.43	inferiore	0.298	0.00059	0.000176	4	0.298	0.00052	0.000156	2	0.298	0.00051	0.000152	1	Si
2.79	superiore	0.244	0.00075	0.000183	4	0.244	0.00076	0.000185	2	0.244	0.00073	0.000178	1	Si
2.86	superiore	0.244	0.00084	0.000206	4	0.244	0.00084	0.000205	2	0.244	0.00081	0.000197	1	Si

Verifica di deformabilità

x	Rara				Frequente				Quasi permanente				Verifica				
	Elastica+	Elastica-	Fess.+	Fess.-	Elastica+	Elastica-	Fess.+	Fess.-	Elastica+	Elastica-	Fess. viscosa+	Comb.		Fess. viscosa-			
0.08	0.00003	0.00002	0.00003	0.00002	0.00003	0.00002	0.00002	0.00002	0.00002	0.00002	0.00002	0.00006	1	0.00006	1	9999	Si
1.33	0.00048	0.00041	0.00049	0.00036	0.00043	0.00041	0.00038	0.00036	0.00041	0.00041	0.00041	0.0012	1	0.0012	1	2379	Si
1.43	0.00047	0.00041	0.00048	0.00036	0.00042	0.00041	0.00038	0.00036	0.00041	0.00041	0.00119	1	0.00119	1	2406	Si	
2.79	0.00001	0.00001	-0.00001	-0.00001	0.00001	0.00001	-0.00001	-0.00001	0.00001	0.00001	-0.00001	1	-0.00001	1	9999	Si	

Campata 3 tra i fili ? - ?, sezione R 25x30, asta 179

Verifiche a flessione in famiglia SLU

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	coeff	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	coeff	Verifica
0	0.000462	0.052	0.000308	0.052							-39.4567	SLU 16	-36.7038	-40.1173	0.23	1.09	Si
0.08	0.000462	0.052	0.000308	0.052							-34.0395	SLU 16	-34.0395	-40.1173	0.23	1.18	Si
1.52	0.000308	0.052	0.000308	0.052	17.7304	SLU 16	26.9944	28.073	0.195	1.04							Si
2.97	0.000462	0.052	0.000308	0.052							-33.1992	SLU 16	-33.1992	-40.1173	0.23	1.21	Si
3.05	0.000462	0.052	0.000308	0.052							-38.573	SLU 16	-35.8419	-40.1173	0.23	1.12	Si

Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1

Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: $\epsilon c2= 0.002$, $\epsilon yd= 0.0019$

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	coeff	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	coeff	Verifica
0	0.000462	0.052	0.000308	0.052							-26.0267	SLV 3	-24.2999	-38.5889	0.325	1.59	Si
0.08	0.000462	0.052	0.000308	0.052							-22.6268	SLV 3	-22.6268	-38.5889	0.325	1.71	Si
1.52	0.000308	0.052	0.000308	0.052	10.8556	SLV 6	10.8556	26.3832	0.271	2.43							Si
2.97	0.000462	0.052	0.000308	0.052							-22.0557	SLV 16	-22.0557	-38.5889	0.325	1.75	Si
3.05	0.000462	0.052	0.000308	0.052							-25.4257	SLV 16	-23.7127	-38.5889	0.325	1.63	Si

Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1

Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: $\epsilon c2= 0.002$, $\epsilon yd= 0.0019$

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	coeff	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	coeff	Verifica
0	0.000462	0.052	0.000308	0.052							-25.0398	SLD 3	-23.3372	-38.5889	0.325	1.65	Si
0.08	0.000462	0.052	0.000308	0.052							-21.6884	SLD 3	-21.6884	-38.5889	0.325	1.78	Si
1.52	0.000308	0.052	0.000308	0.052	10.8302	SLD 6	10.8302	26.3832	0.271	2.44							Si
2.97	0.000462	0.052	0.000308	0.052							-21.1136	SLD 16	-21.1136	-38.5889	0.325	1.83	Si
3.05	0.000462	0.052	0.000308	0.052							-24.4352	SLD 16	-22.747	-38.5889	0.325	1.7	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLU

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotg θ	coeff	Verifica
0	0	0.000462	0	74.71	SLU 16	74.71	37.38	196.83	0	37.38	1	0.5	Si
0.08	0.0000105	0.000462	0	71.05	SLU 16	71.05	37.38	196.83	91.46	91.46	1	1.29	Si
1.52	0.0000082	0.000308	0	0.29	SLV 16	0.29	32.65	196.83	71.58	71.58	1	247.05	Si
2.97	0.0000105	0.000462	0	-70.47	SLU 16	-70.47	-37.38	-196.83	-91.46	-91.46	1	1.3	Si
3.05	0	0.000462	0	-74.13	SLU 16	-74.13	-37.38	-196.83	0	-37.38	1	0.5	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLV

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotg θ	coeff	Verifica
0	0	0.000462	0	46.85	SLV 3	46.85	37.38	196.83	0	37.38	1	0.8	Si
0.08	0.0000105	0.000462	0	44.61	SLV 3	44.61	37.38	196.83	91.46	91.46	1	2.05	Si
1.52	0.0000082	0.000308	0	1.46	SLV 3	1.46	32.65	196.83	71.58	71.58	1	49.05	Si
1.52	0.0000082	0.000308	0	-1.06	SLV 14	-1.06	-32.65	-196.83	-71.58	-71.58	1	67.47	Si
2.97	0.0000105	0.000462	0	-44.22	SLV 14	-44.22	-37.38	-196.83	-91.46	-91.46	1	2.07	Si
3.05	0	0.000462	0	-46.45	SLV 14	-46.45	-37.38	-196.83	0	-37.38	1	0.8	Si

Verifiche SLD Resistenza a taglio

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotg θ	coeff	Verifica
0	0	0.000462	0	46.2	SLD 3	46.2	37.38	196.83	0	37.38	1	0.81	Si
0.08	0.0000105	0.000462	0	43.97	SLD 3	43.97	37.38	196.83	91.46	91.46	1	2.08	Si
1.52	0.0000082	0.000308	0	0.81	SLD 3	0.81	32.65	196.83	71.58	71.58	1	88.09	Si
1.52	0.0000082	0.000308	0	-0.41	SLD 14	-0.41	-32.65	-196.83	-71.58	-71.58	1	172.89	Si
2.97	0.0000105	0.000462	0	-43.57	SLD 14	-43.57	-37.38	-196.83	-91.46	-91.46	1	2.1	Si
3.05	0	0.000462	0	-45.8	SLD 14	-45.8	-37.38	-196.83	0	-37.38	1	0.82	Si

Verifiche delle tensioni in esercizio

x	Rara								Quasi permanente								Verifica
	Mela	Comb.	Mdes	σc	σc lim.	σf	σf lim.	Mela	Comb.	Mdes	σc	σc lim.	σ FRP	σ FRP lim.			
0	-27.8633	4	-25.9197	9417	14940	260352	360000	-24.1044	1	-22.4246	8147	11205			Si		
0.08	-24.0385	4	-24.0385	8733	14940	241457	360000	-20.7988	1	-20.7988	7556	11205			Si		
1.52	12.5178	4	12.5178	5314	14940	185162	360000	10.8077	1	10.8077	4588	11205			Si		
2.97	-23.4258	4	-23.4258	8511	14940	235303	360000	-20.2209	1	-20.2209	7346	11205			Si		
3.05	-27.2189	4	-25.2911	9188	14940	254039	360000	-23.4966	1	-21.8318	7932	11205			Si		

Verifica di apertura delle fessure

x	Bordo	Rara				Frequente				Quasi permanente				Verifica
		Dmax	Esm	Wd	Comb	Dmax	Esm	Wd	Comb	Dmax	Esm	Wd	Comb	
0	superiore	0.244	0.00087	0.000212	4	0.244	0.00086	0.000211	2	0.244	0.00083	0.000202	1	Si
0.08	superiore	0.244	0.00077	0.000189	4	0.244	0.00078	0.000191	2	0.244	0.00075	0.000183	1	Si
1.52	inferiore	0.298	0.00054	0.000161	4	0.298	0.00048	0.000143	2	0.298	0.00047	0.000139	1	Si
2.97	superiore	0.244	0.00074	0.000182	4	0.244	0.00075	0.000184	2	0.244	0.00072	0.000176	1	Si
3.05	superiore	0.244	0.00084	0.000204	4	0.244	0.00083	0.000204	2	0.244	0.0008	0.000195	1	Si

Verifica di deformabilità

x	Rara				Frequente				Quasi permanente						Verifica	
	Elastica+	Elastica-	Fess.+	Fess.-	Elastica+	Elastica-	Fess.+	Fess.-	Elastica+	Elastica-	Fess. viscosa+	Comb.	Fess. viscosa-	Comb.		l/f
0.08	0	0	-0.00002	-0.00002	0	0	-0.00002	-0.00002	0	0	-0.00004	1	-0.00004	1	9999	Si
1.52	0.00042	0.00037	0.00036	0.00029	0.00038	0.00037	0.00029	0.00029	0.00037	0.00037	0.00077	1	0.00077	1	3974	Si
2.97	0	0	-0.00001	-0.00002	0	0	-0.00001	-0.00001	0	0	-0.00003	1	-0.00003	1	9999	Si

Campata 4 tra i fili ? - ?, sezione R 25x30, asta 178

Verifiche a flessione in famiglia SLU

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	coeff	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	coeff	Verifica
0	0.000462	0.052	0.000308	0.052							-39.8201	SLU 16	-37.0049	-40.1173	0.23	1.08	Si
0.08	0.000462	0.052	0.000308	0.052							-34.2898	SLU 16	-34.2898	-40.1173	0.23	1.17	Si
1.43	0.000308	0.052	0.000308	0.052	19.055	SLU 16	23.6565	28.073	0.195	1.19							Si
2.79	0.000308	0.052	0.000308	0.052							-17.2727	SLU 16	-17.2727	-28.073	0.195	1.63	Si
2.86	0.000308	0.052	0.000308	0.052							-21.861	SLU 16	-19.5168	-28.073	0.195	1.44	Si

Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1

Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: $\epsilon_c = 0.002$, $\epsilon_{yd} = 0.0019$

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	coeff	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	coeff	Verifica
0	0.000462	0.052	0.000308	0.052							-26.4756	SLV 3	-24.7013	-38.5889	0.325	1.56	Si
0.08	0.000462	0.052	0.000308	0.052							-22.9881	SLV 3	-22.9881	-38.5889	0.325	1.68	Si
1.43	0.000308	0.052	0.000308	0.052	11.6461	SLV 6	12.0201	26.3832	0.271	2.19							Si
2.79	0.000308	0.052	0.000308	0.052							-12.5083	SLV 14	-12.5083	-26.3832	0.271	2.11	Si
2.86	0.000308	0.052	0.000308	0.052							-15.4158	SLV 14	-13.9316	-26.3832	0.271	1.89	Si

Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1

Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: $\epsilon_c = 0.002$, $\epsilon_{yd} = 0.0019$

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	coeff	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	coeff	Verifica
0	0.000462	0.052	0.000308	0.052							-25.3794	SLD 3	-23.6339	-38.5889	0.325	1.63	Si
0.08	0.000462	0.052	0.000308	0.052							-21.9494	SLD 3	-21.9494	-38.5889	0.325	1.76	Si
1.43	0.000308	0.052	0.000308	0.052	11.6314	SLD 6	11.9302	26.3832	0.271	2.21							Si
2.79	0.000308	0.052	0.000308	0.052							-11.4707	SLD 14	-11.4707	-26.3832	0.271	2.3	Si
2.86	0.000308	0.052	0.000308	0.052							-14.3208	SLD 14	-12.8653	-26.3832	0.271	2.05	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLU

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	coeff	Verifica
0	0	0.000462	0	76.06	SLU 16	76.06	37.38	196.83	0	37.38	1	0.49	Si
0.08	0.0000105	0.000462	0	72.4	SLU 16	72.4	37.38	196.83	91.46	91.46	1	1.26	Si
0.38	0.0000082	0.000387	0	57.45	SLU 16	57.45	35.23	196.83	71.52	71.52	1	1.24	Si
1.43	0.0000082	0.000308	0	6.28	SLU 16	6.28	32.65	196.83	71.52	71.52	1	11.39	Si
2.79	0.0000105	0.000308	0	-59.84	SLU 16	-59.84	-32.65	-196.83	-91.46	-91.46	1	1.53	Si
2.86	0	0.000308	0	-63.5	SLU 16	-63.5	-32.65	-196.83	0	-32.65	1	0.51	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLV

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	coeff	Verifica
0	0	0.000462	0	47.92	SLV 3	47.92	37.38	196.83	0	37.38	1	0.78	Si
0.08	0.0000105	0.000462	0	45.69	SLV 3	45.69	37.38	196.83	91.46	91.46	1	2	Si
0.38	0.0000082	0.000387	0	36.57	SLV 3	36.57	35.23	196.83	71.52	71.52	1	1.96	Si
1.43	0.0000082	0.000308	0	5.36	SLV 3	5.36	32.65	196.83	71.52	71.52	1	13.35	Si
2.79	0.0000105	0.000308	0	-37.95	SLV 14	-37.95	-32.65	-196.83	-91.46	-91.46	1	2.41	Si
2.86	0	0.000308	0	-40.19	SLV 14	-40.19	-32.65	-196.83	0	-32.65	1	0.81	Si

Verifiche SLD Resistenza a taglio

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	coeff	Verifica
0	0	0.000462	0	47.15	SLD 3	47.15	37.38	196.83	0	37.38	1	0.79	Si
0.08	0.0000105	0.000462	0	44.92	SLD 3	44.92	37.38	196.83	91.46	91.46	1	2.04	Si
0.38	0.0000082	0.000387	0	35.8	SLD 3	35.8	35.23	196.83	71.52	71.52	1	2	Si
1.43	0.0000082	0.000308	0	4.59	SLD 3	4.59	32.65	196.83	71.52	71.52	1	15.57	Si
2.79	0.0000105	0.000308	0	-37.19	SLD 14	-37.19	-32.65	-196.83	-91.46	-91.46	1	2.46	Si
2.86	0	0.000308	0	-39.42	SLD 14	-39.42	-32.65	-196.83	0	-32.65	1	0.83	Si

Verifiche delle tensioni in esercizio

x	Rara								Quasi permanente								Verifica
	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ f.	σ f lim.	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ FRP	σ FRP lim.			
0	-28.1182	4	-26.1307	9493	14940	262472	360000	-24.3414	1	-22.6231	8219	11205			Si		
0.08	-24.2137	4	-24.2137	8797	14940	243217	360000	-20.9658	1	-20.9658	7617	11205			Si		
1.43	13.453	4	13.7196	5824	14940	202939	360000	11.6184	1	11.8517	5031	11205			Si		
2.79	-12.1839	4	-12.1839	5172	14940	180223	360000	-10.4876	1	-10.4876	4452	11205			Si		
2.86	-15.4226	4	-13.7679	5844	14940	203654	360000	-13.2832	1	-11.8549	5032	11205			Si		

Verifica di apertura delle fessure

x	Bordo	Rara				Frequente				Quasi permanente				Verifica
		Dmax	Esm	Wd	Comb	Dmax	Esm	Wd	Comb	Dmax	Esm	Wd	Comb	
0	superiore	0.244	0.00088	0.000214	4	0.244	0.00087	0.000213	2	0.244	0.00084	0.000205	1	Si
0.08	superiore	0.244	0.00078	0.000191	4	0.244	0.00079	0.000193	2	0.244	0.00076	0.000185	1	Si
1.43	inferiore	0.298	0.00059	0.000176	4	0.298	0.00053	0.000157	2	0.298	0.00051	0.000152	1	Si
2.79	superiore	0.298	0.00052	0.000157	4	0.298	0.00047	0.000139	2	0.298	0.00045	0.000135	1	Si
2.86	superiore	0.298	0.00059	0.000177	4	0.298	0.00053	0.000157	2	0.298	0.00051	0.000152	1	Si

Verifica di deformabilità

x	Rara				Frequente				Quasi permanente						Verifica	
	Elastica+	Elastica-	Fess.+	Fess.-	Elastica+	Elastica-	Fess.+	Fess.-	Elastica+	Elastica-	Fess. viscosa+	Comb.	Fess. viscosa-	Comb.		l/f
0.08	0.00001	0.00001	-0.00001	-0.00002	0.00001	0.00001	-0.00001	-0.00001	0.00001	0.00001	-0.00002	1	-0.00002	1	9999	Si
1.43	0.00047	0.00041	0.00048	0.00036	0.00042	0.00041	0.00038	0.00036	0.00041	0.00041	0.00119	1	0.00119	1	2401	Si
1.53	0.00048	0.00041	0.00049	0.00036	0.00043	0.00041	0.00038	0.00036	0.00041	0.00041	0.00121	1	0.00121	1	2368	Si
2.79	0.00003	0.00003	0.00003	0.00002	0.00003	0.00003	0.00002	0.00002	0.00003	0.00003	0.00007	1	0.00007	1	9999	Si

Campata 5 tra i fili ? - ?, sezione R 25x30, asta 177

Verifiche a flessione in famiglia SLU

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	coeff	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	coeff	Verifica
0	0.000308	0.052	0.000308	0.052							-19.6234	SLU 16	-17.9517	-28.073	0.195	1.56	Si
0.08	0.000308	0.052	0.000308	0.052							-16.4167	SLU 16	-16.4167	-28.073	0.195	1.71	Si
0.37	0.000308	0.052	0.000308	0.052	-3.5709	SLU 1	1.2366	28.073	0.195	22.7	-6.4873	SLU 16	-9.7758	-28.073	0.195	2.87	Si
0.61	0.000308	0.052	0.000308	0.052							-1.4535	SLU 16	-3.4059	-28.073	0.195	8.24	Si
0.74	0.000308	0.052	0.000308	0.052	0	SLU 16	0	28.073	0.195	+							Si

Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1

Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: $\epsilon_{c2} = 0.002$, $\epsilon_{yd} = 0.0019$

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	coeff	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	coeff	Verifica
0	0.000308	0.052	0.000308	0.052							-13.8865	SLV 3	-12.7695	-26.3832	0.271	2.07	Si
0.08	0.000308	0.052	0.000308	0.052							-11.7359	SLV 3	-11.7359	-26.3832	0.271	2.25	Si
0.37	0.000308	0.052	0.000308	0.052							-4.9158	SLV 3	-7.2126	-26.3832	0.271	3.66	Si
0.61	0.000308	0.052	0.000308	0.052							-1.2113	SLV 3	-2.6932	-26.3832	0.271	9.8	Si
0.74	0.000308	0.052	0.000308	0.052	0	SLV 10	0	26.3832	0.271	+							Si

Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1

Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: $\epsilon_{c2} = 0.002$, $\epsilon_{yd} = 0.0019$

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	coeff	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	coeff	Verifica
0	0.000308	0.052	0.000308	0.052							-12.9264	SLD 3	-11.8582	-26.3832	0.271	2.22	Si
0.08	0.000308	0.052	0.000308	0.052							-10.8733	SLD 3	-10.8733	-26.3832	0.271	2.43	Si
0.37	0.000308	0.052	0.000308	0.052							-4.4357	SLD 3	-6.5868	-26.3832	0.271	4.01	Si
0.61	0.000308	0.052	0.000308	0.052							-1.0487	SLD 3	-2.3849	-26.3832	0.271	11.06	Si
0.74	0.000308	0.052	0.000308	0.052	0	SLD 10	0	26.3832	0.271	+							Si

Verifiche a taglio in famiglia SLU

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotg θ	coeff	Verifica
0	0	0.000308	0	44.59	SLU 16	44.59	32.65	196.83	0	32.65	1	0.73	Si
0.08	0.0000088	0.000308	0	40.93	SLU 16	40.93	32.65	196.83	76.47	76.47	1	1.87	Si
0.37	0.0000088	0.000308	0	26.58	SLU 16	26.58	32.65	196.83	76.47	76.47	1	2.88	Si
0.61	0.0000088	0.000308	0	14.67	SLU 16	14.67	32.65	196.83	76.47	76.47	1	5.21	Si
0.74	0	0.000308	0	8.57	SLU 16	8.57	32.65	196.83	0	32.65	1	3.81	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLV

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotg θ	coeff	Verifica
0	0	0.000308	0	29.8	SLV 3	29.8	32.65	196.83	0	32.65	1	1.1	Si
0.08	0.0000088	0.000308	0	27.56	SLV 3	27.56	32.65	196.83	76.47	76.47	1	2.77	Si
0.37	0.0000088	0.000308	0	18.81	SLV 3	18.81	32.65	196.83	76.47	76.47	1	4.07	Si
0.61	0.0000088	0.000308	0	11.55	SLV 3	11.55	32.65	196.83	76.47	76.47	1	6.62	Si
0.74	0	0.000308	0	7.82	SLV 3	7.82	32.65	196.83	0	32.65	1	4.17	Si

Verifiche SLD Resistenza a taglio

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotg θ	coeff	Verifica
0	0	0.000308	0	28.5	SLD 3	28.5	32.65	196.83	0	32.65	1	1.15	Si
0.08	0.0000088	0.000308	0	26.26	SLD 3	26.26	32.65	196.83	76.47	76.47	1	2.91	Si
0.37	0.0000088	0.000308	0	17.51	SLD 3	17.51	32.65	196.83	76.47	76.47	1	4.37	Si
0.61	0.0000088	0.000308	0	10.24	SLD 3	10.24	32.65	196.83	76.47	76.47	1	7.46	Si
0.74	0	0.000308	0	6.52	SLD 3	6.52	32.65	196.83	0	32.65	1	5	Si

Verifiche delle tensioni in esercizio

x	Rara								Quasi permanente						Verifica
	Mela	Comb.	Mdes	σ_c	σ_c lim.	σ_f	σ_f lim.	Mela	Comb.	Mdes	σ_c	σ_c lim.	σ_{FRP}	σ_{FRP} lim.	
0	-13.8581	4	-12.6778	5381	14940	187528	360000	-12.0172	1	-10.9952	4667	11205			Si
0.08	-11.5939	4	-11.5939	4921	14940	171495	360000	-10.0565	1	-10.0565	4269	11205			Si
0.37	-4.5823	4	-6.9045	1590	14940	23856	360000	-3.9811	1	-5.9942	1381	11205			Si
0.61	-1.0269	4	-2.406	554	14940	8313	360000	-0.8948	1	-2.093	482	11205			Si
0.74	0	4	0	0	14940	0	360000	0	1	0	0	11205			Si

Verifica di apertura delle fessure

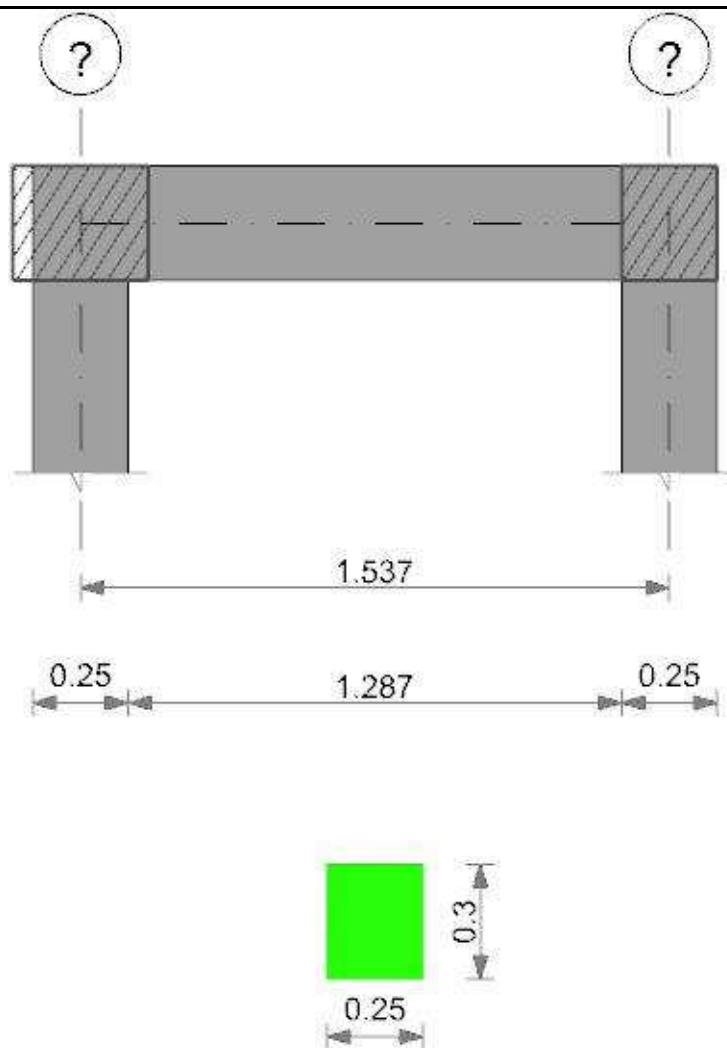
x	Bordo	Rara				Frequente				Quasi permanente				Verifica
		Dmax	Esm	Wd	Comb	Dmax	Esm	Wd	Comb	Dmax	Esm	Wd	Comb	
0	superiore	0.298	0.00055	0.000163	4	0.298	0.00049	0.000146	2	0.298	0.00047	0.000141	1	Si
0.08	superiore	0.298	0.0005	0.000149	4	0.298	0.00045	0.000133	2	0.298	0.00043	0.000129	1	Si

Verifica di deformabilità

x	Rara				Frequente				Quasi permanente				Verifica			
	Elastica+	Elastica-	Fess.+	Fess.-	Elastica+	Elastica-	Fess.+	Fess.-	Elastica+	Elastica-	Fess. viscosa+	Comb.		Fess. viscosa-	Comb.	l/f
0.08	-	-	-0.00001	-0.00001	-	-	-0.00001	-0.00001	-	-	-0.00002	1	-0.00002	1	9999	Si
0.37	-	-	-0.00002	-0.00002	-	-	-0.00002	-0.00002	-	-	-0.00004	1	-0.00004	1	9999	Si
0.61	-	-	-0.00002	-0.00002	-	-	-0.00002	-0.00002	-	-	-0.00004	1	-0.00004	1	9999	Si
0.74	-	-	-0.00001	-0.00001	-	-	-0.00001	-0.00001	-	-	-0.00002	1	-0.00002	1	9999	Si

Trave a "Copertura" (1735; 621)-(1856; 743)

Geometria



Caratteristiche dei materiali

Acciaio: B450C Fyk 450000

Calcestruzzo: C25/30 Rck 30000

Elenco delle sezioni

N°	Descrizione	Tipo	Base	Altezza	Copriferro sup.	Copriferro inf.	Copriferro lat.
1	R 25x30	Rettangolare	0.25	0.3	0.035	0.035	0.035

Diagramma verifica stato limite ultimo flessione

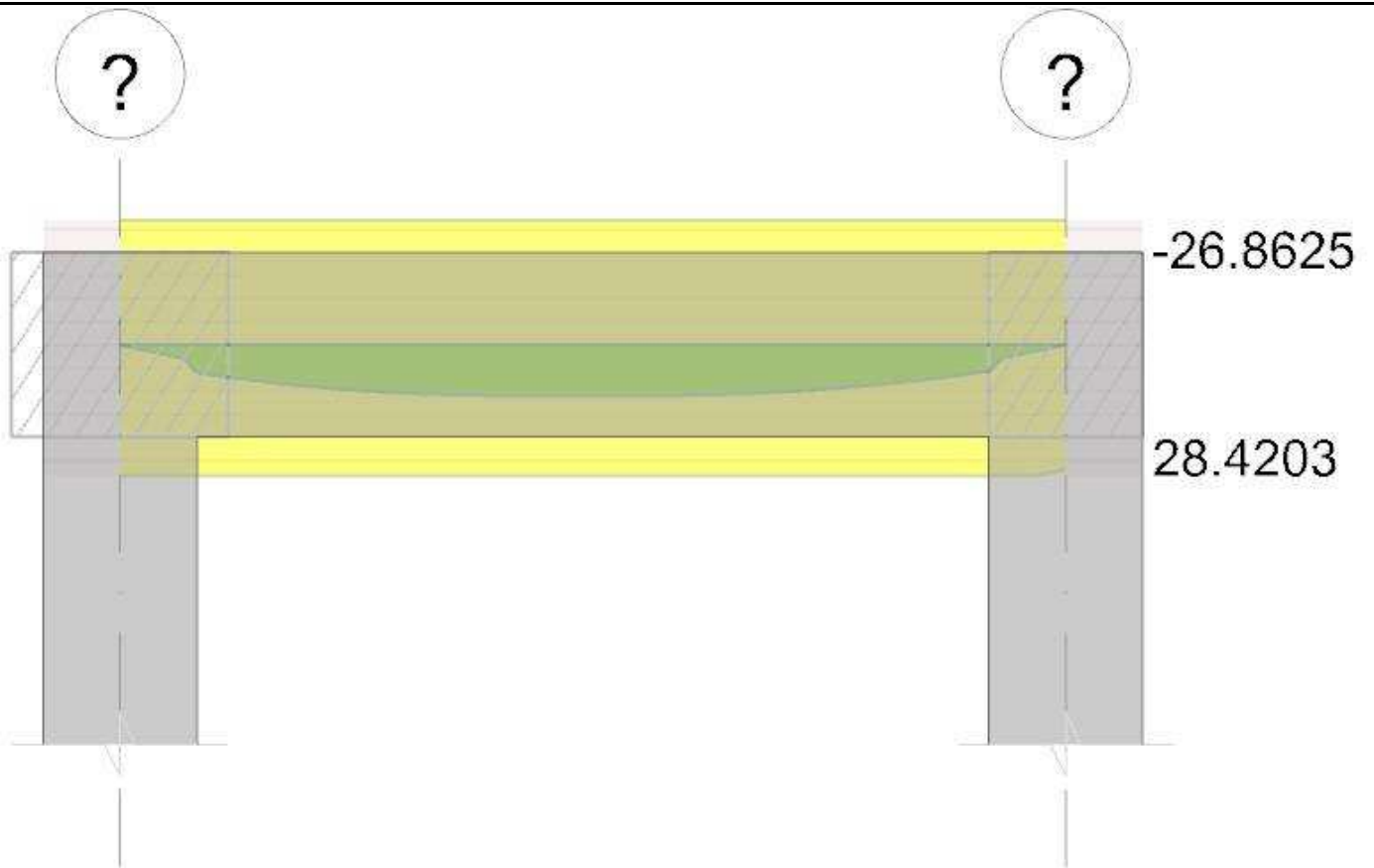


Diagramma verifica stato limite ultimo taglio

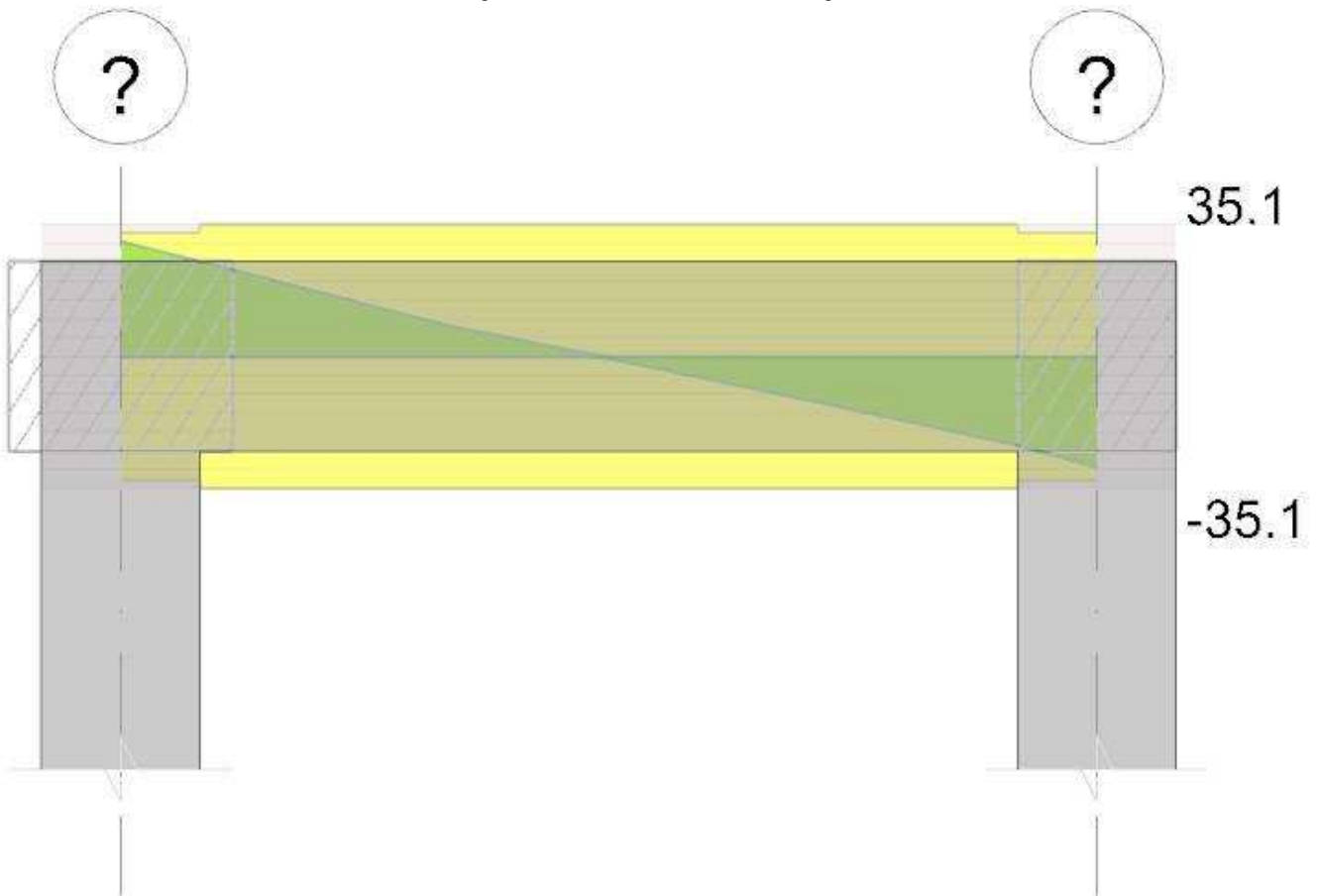
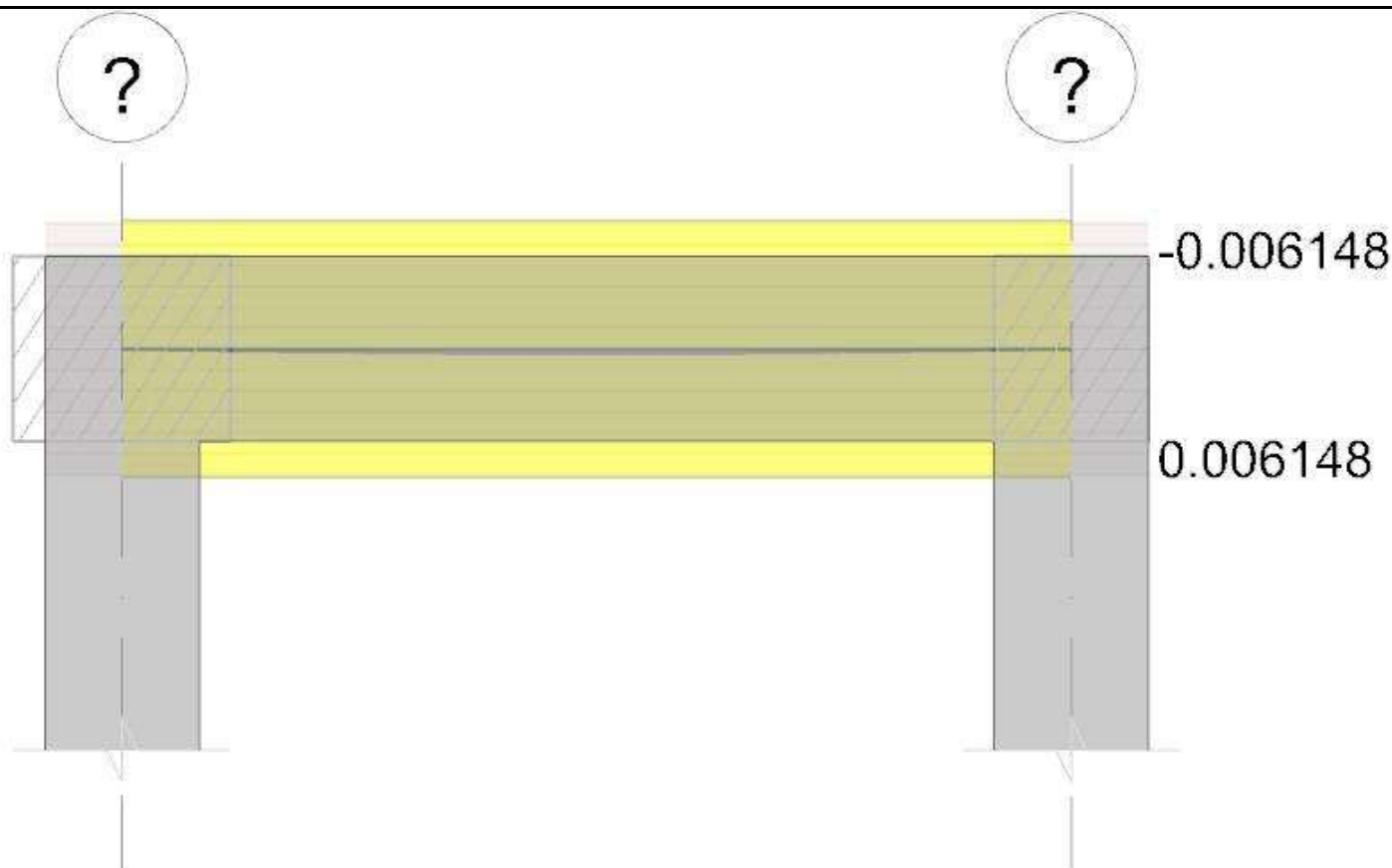


Diagramma verifica stato limite esercizio quasi permanente freccia



Output campate

Campata 1 tra i fili ? - ?, sezione R 25x30, aste 117, 116, 115

Verifiche a flessione in famiglia SLU

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	coeff	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	coeff	Verifica
0	0.000308	0.048	0.000308	0.048	0	SLU 10	0	28.4203	0.183	++							Si
0.13	0.000308	0.048	0.000308	0.048	3.4832	SLU 16	6.0236	28.4203	0.183	4.72							Si
0.67	0.000308	0.048	0.000308	0.048	10.8523	SLU 16	10.98	28.4203	0.183	2.59							Si
0.77	0.000308	0.048	0.000308	0.048	10.98	SLU 16	10.98	28.4203	0.183	2.59							Si
1.41	0.000308	0.048	0.000308	0.048	3.3159	SLU 16	5.7097	28.4203	0.183	4.98							Si
1.54	0.000308	0.048	0.000308	0.048	0	SLU 1	0	28.4203	0.183	++	0	SLU 1	0	-28.4203	0.183	++	Si

Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1

Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: $\epsilon_{c2} = 0.002$, $\epsilon_{yd} = 0.0019$

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	coeff	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	coeff	Verifica
0	0.000308	0.048	0.000308	0.048	0	SLV 6	0	26.8625	0.266	++							Si
0.13	0.000308	0.048	0.000308	0.048	2.144	SLV 6	3.7037	26.8625	0.266	7.25							Si
0.77	0.000308	0.048	0.000308	0.048	6.7085	SLV 7	6.7085	26.8625	0.266	4							Si
0.82	0.000308	0.048	0.000308	0.048	6.6628	SLV 7	6.7085	26.8625	0.266	4							Si
1.41	0.000308	0.048	0.000308	0.048	2.0232	SLV 7	3.4816	26.8625	0.266	7.72							Si
1.54	0.000308	0.048	0.000308	0.048	0	SLV 1	0	26.8625	0.266	++	0	SLV 1	0	-26.8625	0.266	++	Si

Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1

Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: $\epsilon_{c2} = 0.002$, $\epsilon_{yd} = 0.0019$

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	coeff	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	coeff	Verifica
0	0.000308	0.048	0.000308	0.048	0	SLD 5	0	26.8625	0.266	++							Si
0.13	0.000308	0.048	0.000308	0.048	2.144	SLD 5	3.7037	26.8625	0.266	7.25							Si
0.77	0.000308	0.048	0.000308	0.048	6.7085	SLD 7	6.7085	26.8625	0.266	4							Si
0.82	0.000308	0.048	0.000308	0.048	6.6628	SLD 7	6.7085	26.8625	0.266	4							Si
1.41	0.000308	0.048	0.000308	0.048	2.0232	SLD 7	3.4816	26.8625	0.266	7.72							Si
1.54	0.000308	0.048	0.000308	0.048	0	SLD 1	0	26.8625	0.266	++	0	SLD 1	0	-26.8625	0.266	++	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLU

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	coeff	Verifica
0	0	0.000308	0	30.55	SLU 16	30.55	32.88	200.01	0	32.88	1	1.08	Si
0.13	0.000004	0.000308	0	25.2	SLU 16	25.2	32.88	200.01	35.1	35.1	1	1.39	Si
0.77	0.000004	0.000308	0	-0.59	SLU 5	-0.59	-32.88	-200.01	-35.1	-35.1	1	59.27	Si
1.41	0.000004	0.000308	0	-23.56	SLU 16	-23.56	-32.88	-200.01	-35.1	-35.1	1	1.49	Si
1.54	0	0.000308	0	-29.5	SLU 16	-29.5	-32.88	-200.01	0	-32.88	1	1.11	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLV

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	coeff	Verifica
0	0	0.000308	0	18.82	SLV 7	18.82	32.88	200.01	0	32.88	1	1.75	Si
0.13	0.000004	0.000308	0	15.49	SLV 7	15.49	32.88	200.01	35.1	35.1	1	2.27	Si
0.77	0.000004	0.000308	0	-0.36	SLV 10	-0.36	-32.88	-200.01	-35.1	-35.1	1	96.95	Si
1.41	0.000004	0.000308	0	-14.35	SLV 10	-14.35	-32.88	-200.01	-35.1	-35.1	1	2.45	Si
1.54	0	0.000308	0	-18.03	SLV 5	-18.03	-32.88	-200.01	0	-32.88	1	1.82	Si

Verifiche SLD Resistenza a taglio

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	coeff	Verifica
0	0	0.000308	0	18.82	SLD 7	18.82	32.88	200.01	0	32.88	1	1.75	Si
0.13	0.000004	0.000308	0	15.49	SLD 7	15.49	32.88	200.01	35.1	35.1	1	2.27	Si
0.77	0.000004	0.000308	0	-0.36	SLD 10	-0.36	-32.88	-200.01	-35.1	-35.1	1	96.95	Si
1.41	0.000004	0.000308	0	-14.35	SLD 10	-14.35	-32.88	-200.01	-35.1	-35.1	1	2.45	Si
1.54	0	0.000308	0	-18.03	SLD 9	-18.03	-32.88	-200.01	0	-32.88	1	1.82	Si

Verifiche delle tensioni in esercizio

x	Rara								Quasi permanente						Verifica
	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ f.	σ f lim.	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ FRP	σ FRP lim.	
0	0	2	0	0	14940	0	360000	0	1	0	0	11205			Si
0.13	2.4547	4	4.2475	967	14940	14511	360000	2.144	1	3.7037	844	11205			Si
0.77	7.7719	4	7.7719	1770	14940	26552	360000	6.7085	1	6.7085	1528	11205			Si
1.41	2.3482	4	4.0453	921	14940	13820	360000	2.0232	1	3.4816	793	11205			Si

Verifica di apertura delle fessure

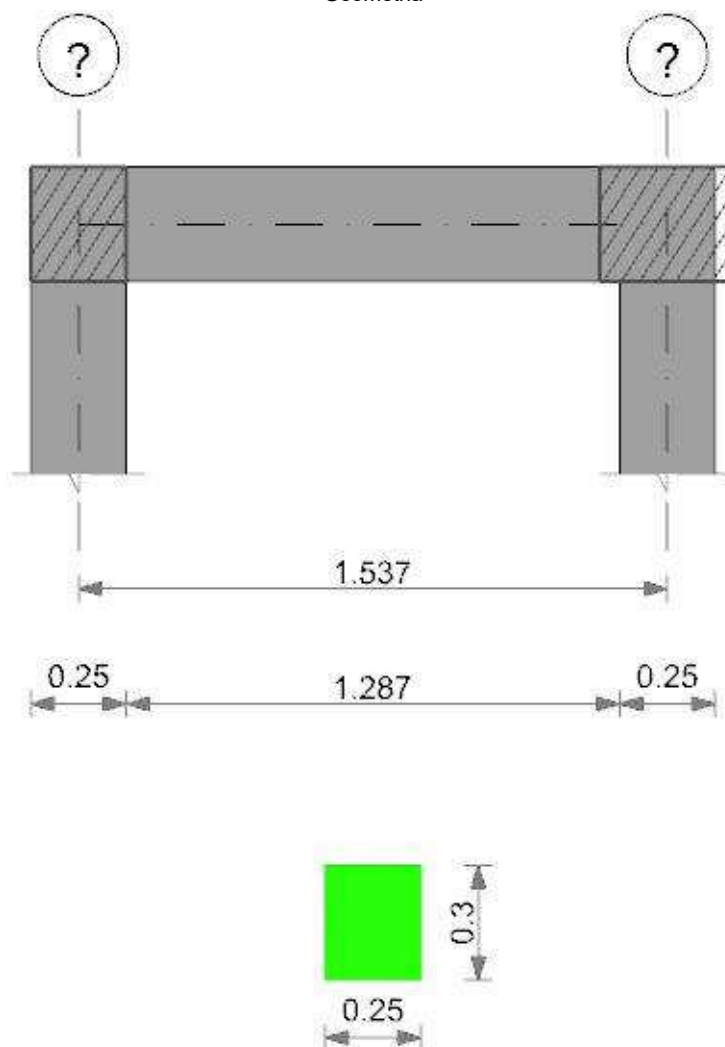
La campata non presenta apertura delle fessure

Verifica di deformabilità

x	Rara				Frequente				Quasi permanente						Verifica	
	Elastica+	Elastica-	Fess.+	Fess.-	Elastica+	Elastica-	Fess.+	Fess.-	Elastica+	Elastica-	Fess. viscosa+	Comb.	Fess. viscosa-	Comb.		l/f
0.13	0.00003	0.00003	0.00003	0.00002	0.00003	0.00003	0.00002	0.00002	0.00003	0.00003	0.00006	1	0.00006	1	9999	Si
0.77	0.00012	0.0001	0.0001	0.00009	0.0001	0.0001	0.00009	0.00009	0.0001	0.0001	0.00023	1	0.00023	1	6668	Si
1.41	0.00003	0.00003	0.00003	0.00002	0.00003	0.00003	0.00002	0.00002	0.00003	0.00003	0.00006	1	0.00006	1	9999	Si

Trave a "Copertura" (1839; 743)-(1960; 621)

Geometria

**Caratteristiche dei materiali**

Acciaio: B450C Fyk 450000

Calcestruzzo: C25/30 Rck 30000

Elenco delle sezioni

N°	Descrizione	Tipo	Base	Altezza	Copriferro sup.	Copriferro inf.	Copriferro lat.
1	R 25x30	Rettangolare	0.25	0.3	0.035	0.035	0.035

Diagramma verifica stato limite ultimo flessione

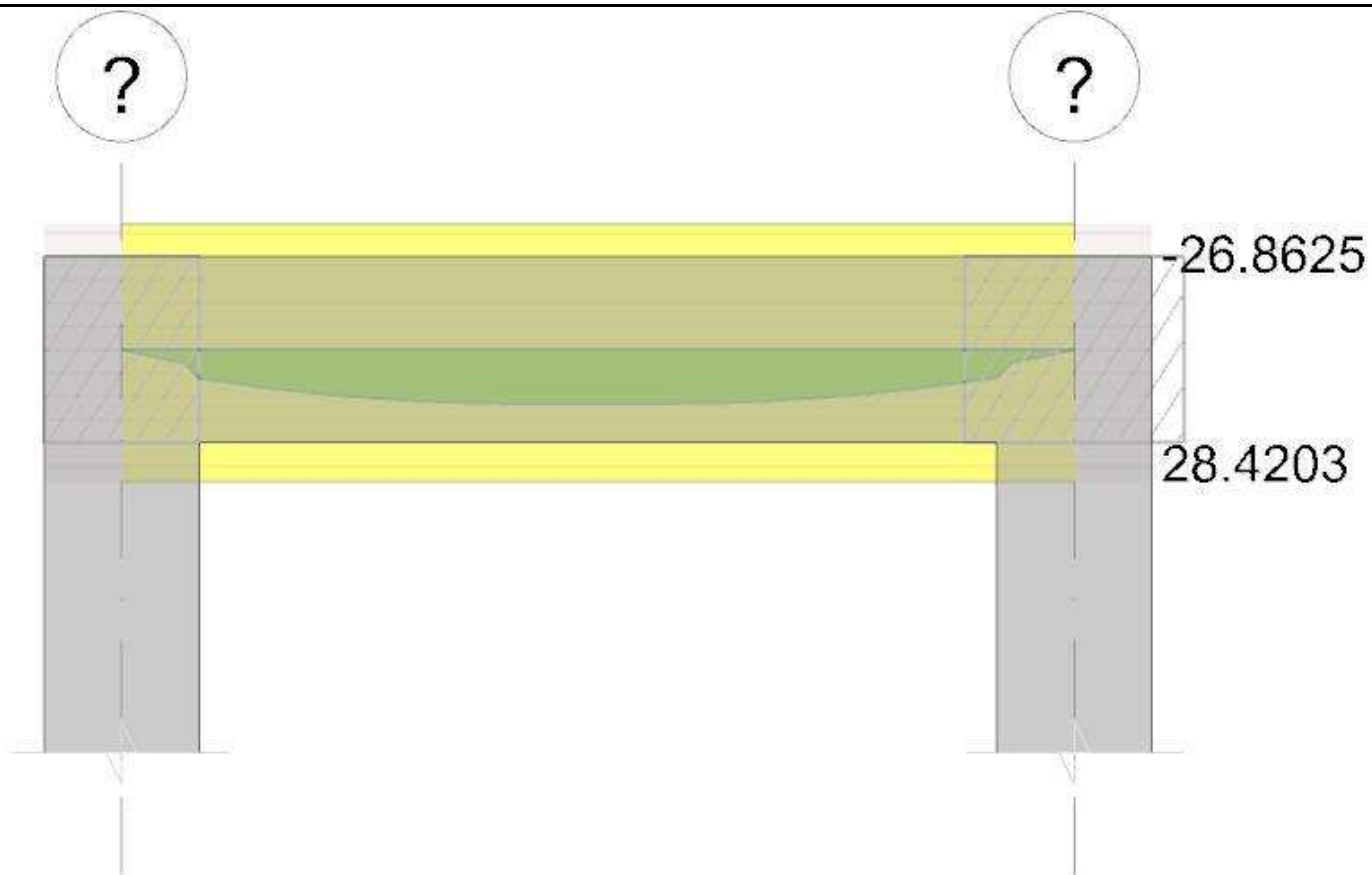


Diagramma verifica stato limite ultimo taglio

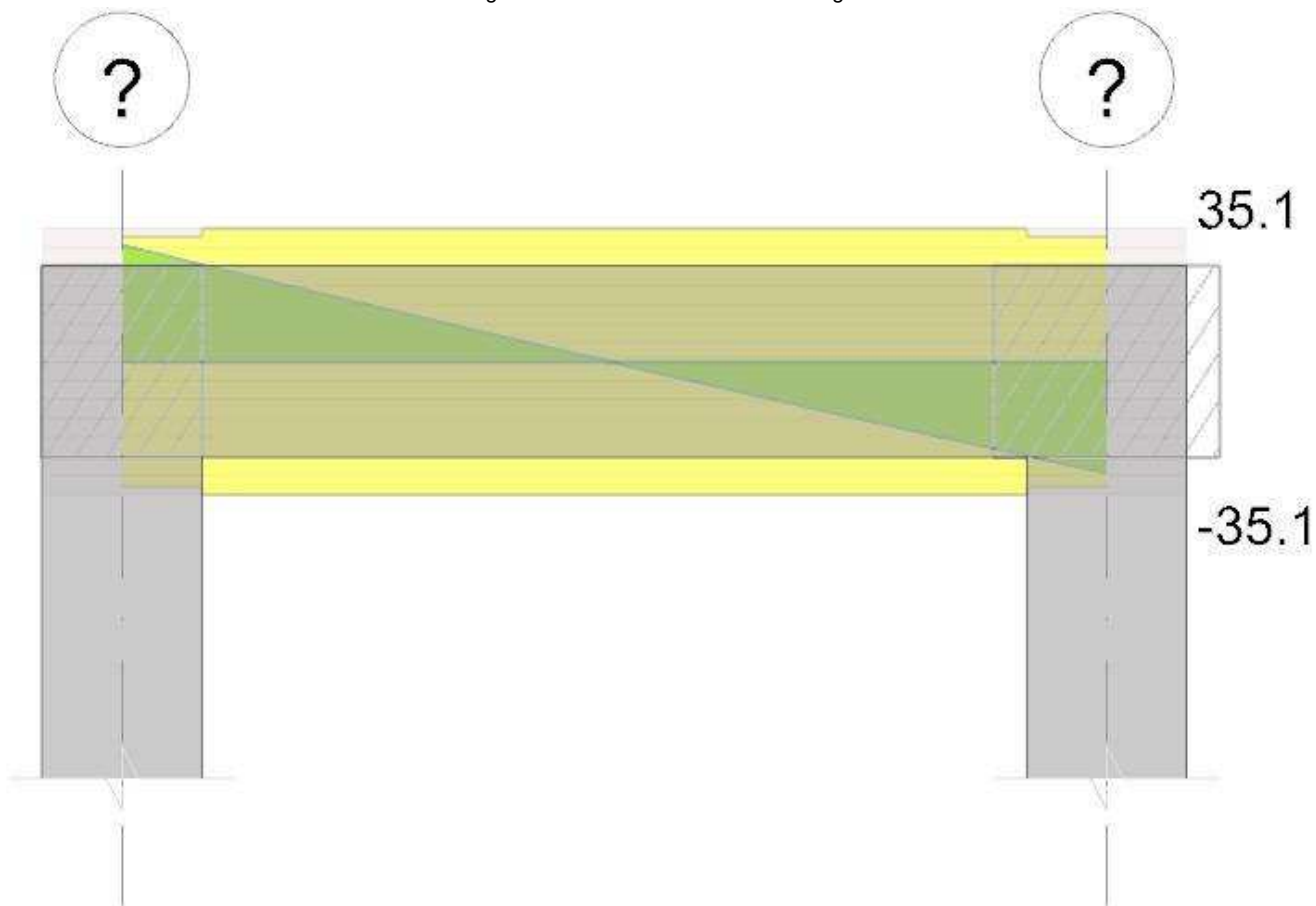
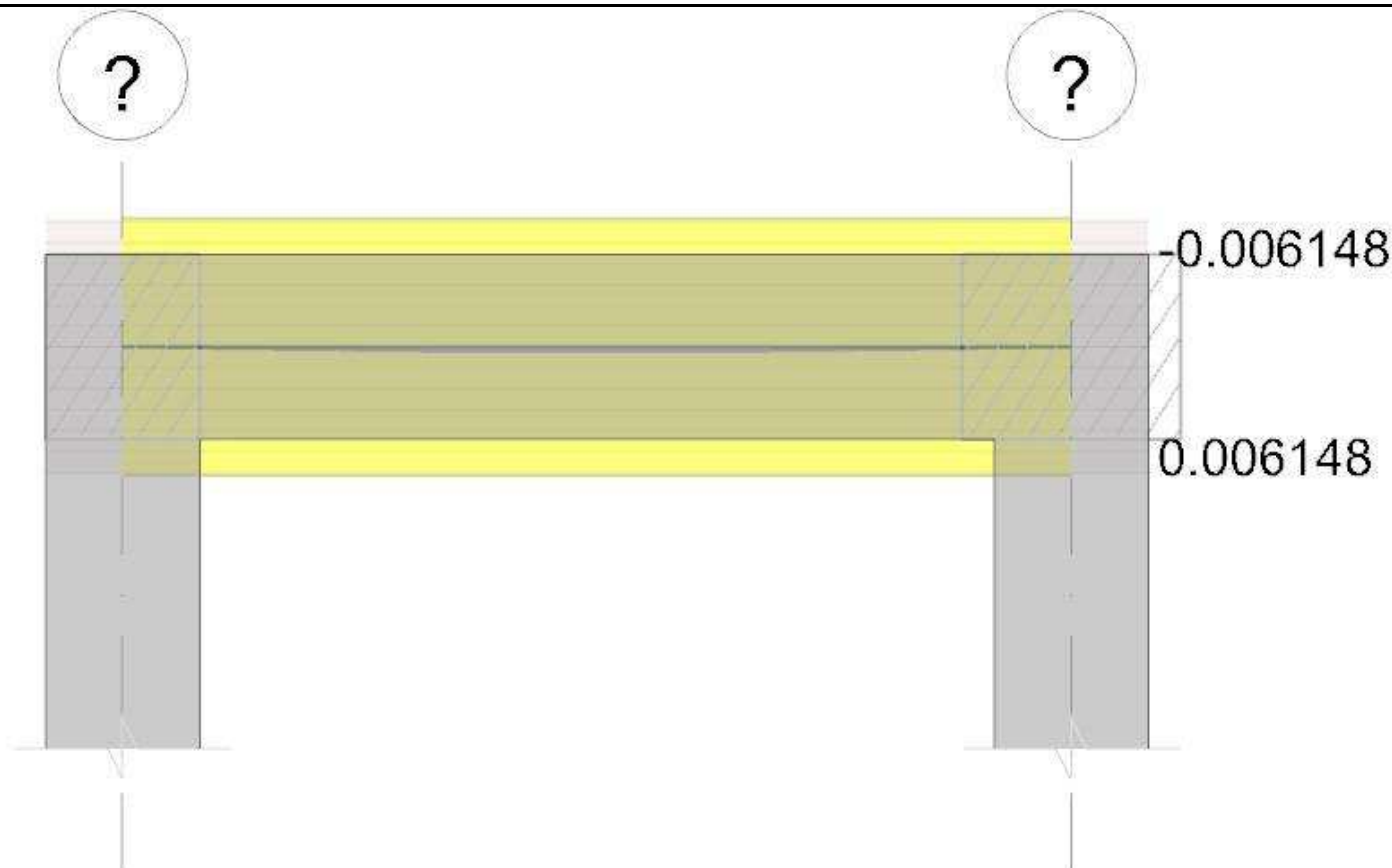


Diagramma verifica stato limite esercizio quasi permanente freccia



Output campate

Campata 1 tra i fili ? - ?, sezione R 25x30, asta 1

Verifiche a flessione in famiglia SLU

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	coeff	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	coeff	Verifica
0	0.000308	0.048	0.000308	0.048	0	SLU 16	0	28.4203	0.183	++							Si
0.13	0.000308	0.048	0.000308	0.048	3.4984	SLU 16	6.0992	28.4203	0.183	4.66							Si
0.67	0.000308	0.048	0.000308	0.048	11.3654	SLU 16	11.5372	28.4203	0.183	2.46							Si
0.77	0.000308	0.048	0.000308	0.048	11.5372	SLU 16	11.5372	28.4203	0.183	2.46							Si
1.41	0.000308	0.048	0.000308	0.048	3.3725	SLU 16	5.9168	28.4203	0.183	4.8							Si
1.54	0.000308	0.048	0.000308	0.048	0	SLU 16	0	28.4203	0.183	++							Si

Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1

Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: $\epsilon_c2= 0.002$, $\epsilon_{yd}= 0.0019$

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	coeff	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	coeff	Verifica
0	0.000308	0.048	0.000308	0.048	0	SLV 7	0	26.8625	0.266	++							Si
0.13	0.000308	0.048	0.000308	0.048	2.1456	SLV 7	3.741	26.8625	0.266	7.18							Si
0.67	0.000308	0.048	0.000308	0.048	6.9737	SLV 7	7.0797	26.8625	0.266	3.79							Si
0.77	0.000308	0.048	0.000308	0.048	7.0797	SLV 7	7.0797	26.8625	0.266	3.79							Si
1.41	0.000308	0.048	0.000308	0.048	2.0707	SLV 7	3.6325	26.8625	0.266	7.4							Si
1.54	0.000308	0.048	0.000308	0.048	0	SLV 7	0	26.8625	0.266	++							Si

Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1

Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: $\epsilon_c2= 0.002$, $\epsilon_{yd}= 0.0019$

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	coeff	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	coeff	Verifica
0	0.000308	0.048	0.000308	0.048	0	SLD 7	0	26.8625	0.266	++							Si
0.13	0.000308	0.048	0.000308	0.048	2.1456	SLD 7	3.741	26.8625	0.266	7.18							Si
0.67	0.000308	0.048	0.000308	0.048	6.9737	SLD 7	7.0797	26.8625	0.266	3.79							Si
0.77	0.000308	0.048	0.000308	0.048	7.0797	SLD 7	7.0797	26.8625	0.266	3.79							Si
1.41	0.000308	0.048	0.000308	0.048	2.0707	SLD 7	3.6325	26.8625	0.266	7.4							Si
1.54	0.000308	0.048	0.000308	0.048	0	SLD 7	0	26.8625	0.266	++							Si

Verifiche a taglio in famiglia SLU

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	coeff	Verifica
0	0	0.000308	0	30.69	SLU 16	30.69	32.88	200.01	0	32.88	1	1.07	Si
0.13	0.000004	0.000308	0	25.51	SLU 16	25.51	32.88	200.01	35.1	35.1	1	1.38	Si
0.77	0.000004	0.000308	0	-0.33	SLU 16	-0.33	-32.88	-200.01	-35.1	-35.1	1	106.05	Si
1.41	0.000004	0.000308	0	-24.78	SLU 16	-24.78	-32.88	-200.01	-35.1	-35.1	1	1.42	Si
1.54	0	0.000308	0	-29.36	SLU 16	-29.36	-32.88	-200.01	0	-32.88	1	1.12	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLV

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	coeff	Verifica
0	0	0.000308	0	18.82	SLV 5	18.82	32.88	200.01	0	32.88	1	1.75	Si
0.13	0.000004	0.000308	0	15.65	SLV 5	15.65	32.88	200.01	35.1	35.1	1	2.24	Si
0.77	0.000004	0.000308	0	-0.2	SLV 7	-0.2	-32.88	-200.01	-35.1	-35.1	1	178.29	Si
1.41	0.000004	0.000308	0	-15.21	SLV 7	-15.21	-32.88	-200.01	-35.1	-35.1	1	2.31	Si
1.54	0	0.000308	0	-18.03	SLV 7	-18.03	-32.88	-200.01	0	-32.88	1	1.82	Si

Verifiche SLD Resistenza a taglio

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	coeff	Verifica
0	0	0.000308	0	18.82	SLD 5	18.82	32.88	200.01	0	32.88	1	1.75	Si
0.13	0.000004	0.000308	0	15.65	SLD 5	15.65	32.88	200.01	35.1	35.1	1	2.24	Si
0.77	0.000004	0.000308	0	-0.2	SLD 7	-0.2	-32.88	-200.01	-35.1	-35.1	1	178.29	Si
1.41	0.000004	0.000308	0	-15.21	SLD 7	-15.21	-32.88	-200.01	-35.1	-35.1	1	2.31	Si
1.54	0	0.000308	0	-18.03	SLD 7	-18.03	-32.88	-200.01	0	-32.88	1	1.82	Si

Verifiche delle tensioni in esercizio

x	Rara								Quasi permanente						Verifica
	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ f.	σ f lim.	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ FRP	σ FRP lim.	
0	0	4	0	0	14940	0	360000	0	1	0	0	11205			Si
0.13	2.4694	4	4.3052	981	14940	14708	360000	2.1456	1	3.741	852	11205			Si
0.77	8.1435	4	8.1435	1855	14940	27821	360000	7.0797	1	7.0797	1612	11205			Si
1.41	2.3804	4	4.1763	951	14940	14268	360000	2.0707	1	3.6325	827	11205			Si
1.54	0	4	0	0	14940	0	360000	0	1	0	0	11205			Si

Verifica di apertura delle fessure

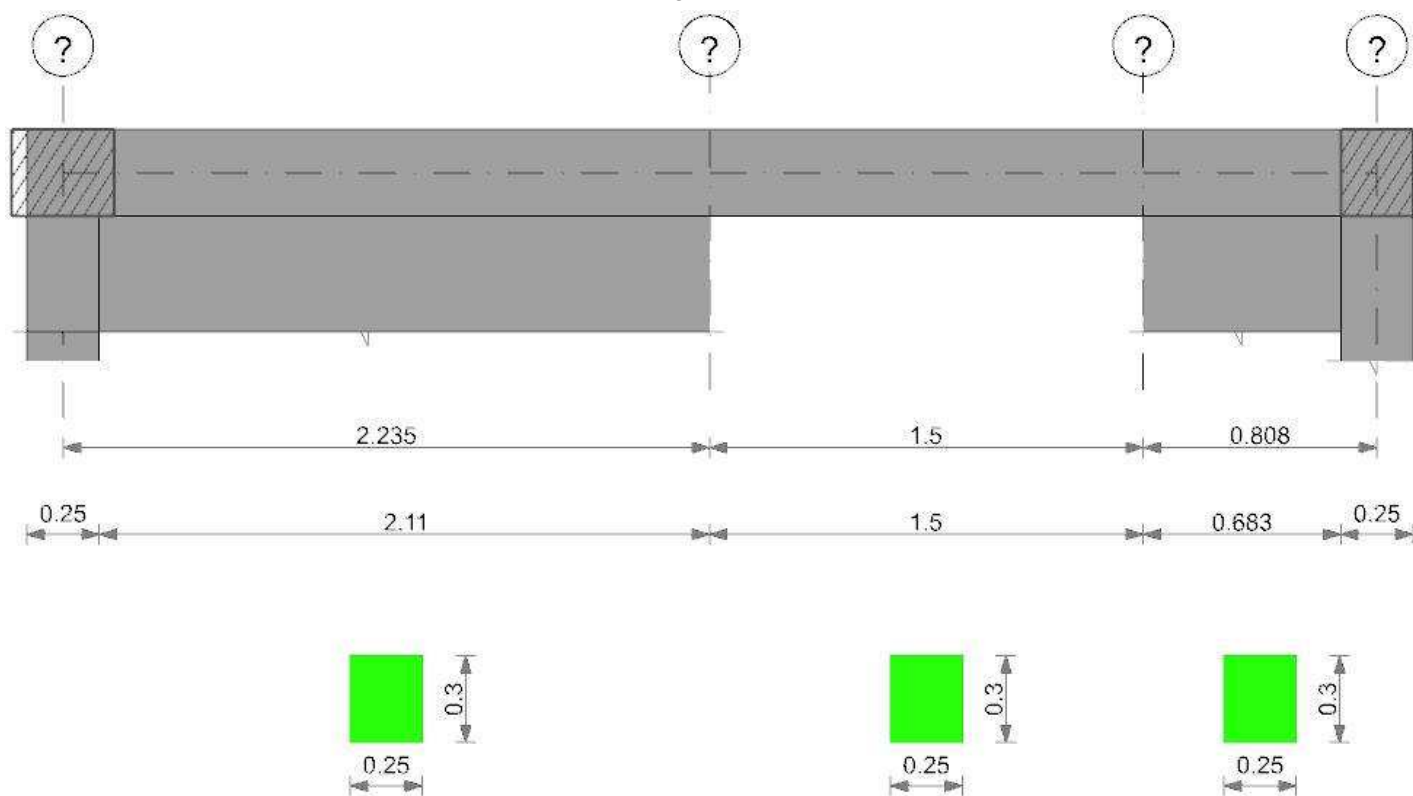
La campata non presenta apertura delle fessure

Verifica di deformabilità

x	Rara				Frequente				Quasi permanente						Verifica	
	Elastica+	Elastica-	Fess.+	Fess.-	Elastica+	Elastica-	Fess.+	Fess.-	Elastica+	Elastica-	Fess. viscosa+	Comb.	Fess. viscosa-	Comb.		l/f
0.13	0.00003	0.00003	0.00003	0.00002	0.00003	0.00003	0.00002	0.00002	0.00003	0.00003	0.00006	1	0.00006	1	9999	Si
0.77	0.00012	0.00011	0.00011	0.00009	0.00011	0.00011	0.00009	0.00009	0.00011	0.00011	0.00024	1	0.00024	1	6372	Si
1.41	0.00003	0.00003	0.00003	0.00002	0.00003	0.00003	0.00002	0.00002	0.00003	0.00003	0.00006	1	0.00006	1	9999	Si

Trave a "Copertura" (1951; 625)-(2423; 625)

Geometria



Caratteristiche dei materiali

Acciaio: B450C Fyk 450000

Calcestruzzo: C25/30 Rck 30000

Elenco delle sezioni

N°	Descrizione	Tipo	Base	Altezza	Copriferro sup.	Copriferro inf.	Copriferro lat.
1	R 25x30	Rettangolare	0.25	0.3	0.035	0.035	0.035

Diagramma verifica stato limite ultimo flessione

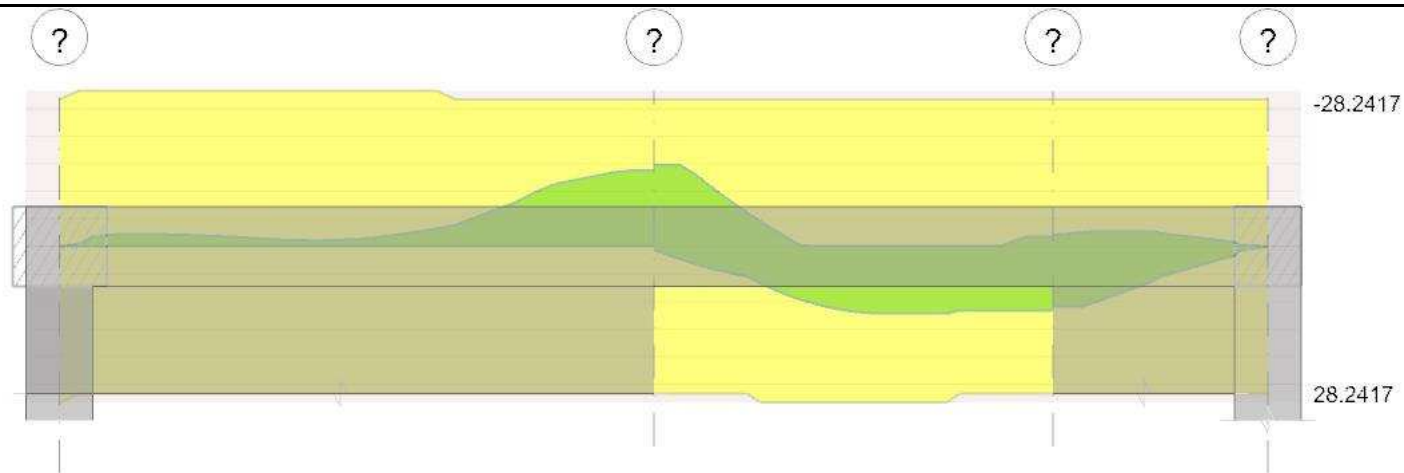
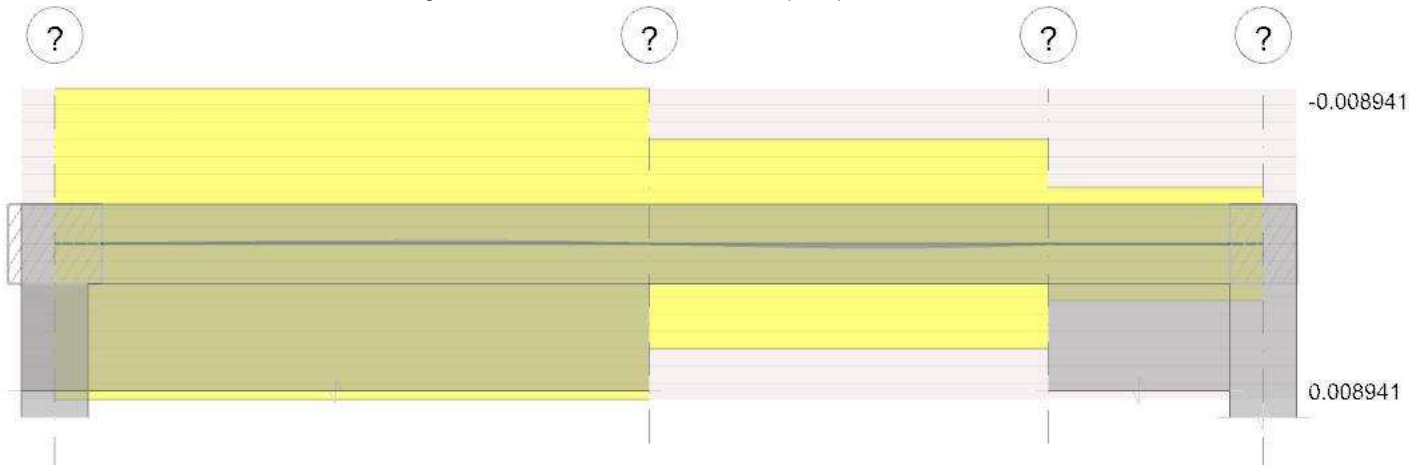


Diagramma verifica stato limite ultimo taglio



Diagramma verifica stato limite esercizio quasi permanente freccia



Output campate

Campata 2 tra i fili ? - ?, sezione R 25x30, asta 107

Verifiche a flessione in famiglia SLU

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	coeff	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	coeff	Verifica
0	0.000308	0.05	0.000308	0.05							-11.5397	SLU 16	-11.5397	-28.2417	0.189	2.45	Si
0.75	0.000308	0.05	0.000308	0.05	10.7992	SLU 16	11.7687	28.2417	0.189	2.4							Si
1	0.000308	0.05	0.000308	0.05	12.1456	SLU 16	12.1456	28.2417	0.189	2.33							Si
1.5	0.000308	0.05	0.000308	0.05	6.3059	SLU 9	8.1848	28.2417	0.189	3.45							Si

Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1

Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: $\epsilon_{c2} = 0.002$, $\epsilon_{yd} = 0.0019$

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	coeff	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	coeff	Verifica
0	0.000308	0.05	0.000308	0.05	-1.7118	SLV 10	0.591	26.6205	0.269	45.04	-14.6892	SLV 7	-14.6892	-26.6205	0.269	1.81	Si
0.05	0.000308	0.05	0.000308	0.05	-0.635	SLV 10	1.5011	26.6205	0.269	17.73	-12.7474	SLV 7	-14.6892	-26.6205	0.269	1.81	Si
0.75	0.000308	0.05	0.000308	0.05	6.728	SLV 16	8.3651	26.6205	0.269	3.18							Si

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	coeff	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	coeff	Verifica
1.5	0.000308	0.05	0.000308	0.05	11.1968	SLV 7	11.5707	26.6205	0.269	2.3	-1.7749	SLV 10	-1.7749	-26.6205	0.269	15	Si

Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1

Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: $\epsilon_{c2} = 0.002$, $\epsilon_{yd} = 0.0019$

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	coeff	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	coeff	Verifica
0	0.000308	0.05	0.000308	0.05							-11.2624	SLD 7	-11.2624	-26.6205	0.269	2.36	Si
0.05	0.000308	0.05	0.000308	0.05							-9.5491	SLD 7	-11.2624	-26.6205	0.269	2.36	Si
0.75	0.000308	0.05	0.000308	0.05	6.6753	SLD 16	7.8532	26.6205	0.269	3.39							Si
1.5	0.000308	0.05	0.000308	0.05	7.7707	SLD 7	8.6564	26.6205	0.269	3.08							Si

Verifiche a taglio in famiglia SLU

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	coeff	Verifica
0	0.000006	0.000308	0	48.09	SLU 16	48.09	32.77	198.42	53.11	53.11	1	1.1	Si
0.75	0.000006	0.000308	0	11.49	SLU 16	11.49	32.77	198.42	53.11	53.11	1	4.62	Si
1.5	0.000006	0.000308	0	-25.11	SLU 16	-25.11	-32.77	-198.42	-53.11	-53.11	1	2.11	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLV

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	coeff	Verifica
0	0.000006	0.000308	0	39.58	SLV 7	39.58	32.77	198.42	53.11	53.11	1	1.34	Si
0.75	0.000006	0.000308	0	17.26	SLV 7	17.26	32.77	198.42	53.11	53.11	1	3.08	Si
0.75	0.000006	0.000308	0	-0.04	SLV 10	-0.04	-32.77	-198.42	-53.11	-53.11	1	1264.68	Si
1.5	0.000006	0.000308	0	-22.36	SLV 10	-22.36	-32.77	-198.42	-53.11	-53.11	1	2.37	Si

Verifiche SLD Resistenza a taglio

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	coeff	Verifica
0	0.000006	0.000308	0	35.01	SLD 7	35.01	32.77	198.42	53.11	53.11	1	1.52	Si
0.75	0.000006	0.000308	0	12.69	SLD 7	12.69	32.77	198.42	53.11	53.11	1	4.19	Si
1.5	0.000006	0.000308	0	-17.8	SLD 10	-17.8	-32.77	-198.42	-53.11	-53.11	1	2.98	Si

Verifiche delle tensioni in esercizio

x	Rara								Quasi permanente								Verifica
	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ f.	σ f lim.	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ FRP	σ FRP lim.			
0	-8.5736	4	-8.5736	1964	14940	29457	360000	-8.2005	1	-8.2005	1878	11205			Si		
0.75	7.6366	4	8.3868	1921	14940	28815	360000	6.6259	1	7.3968	1694	11205			Si		
1.5	4.7111	1	6.1654	1412	14940	21183	360000	4.7111	1	6.054	1387	11205			Si		

Verifica di apertura delle fessure

La campata non presenta apertura delle fessure

Verifica di deformabilità

x	Rara				Frequente				Quasi permanente						Verifica	
	Elastica+	Elastica-	Fess.+	Fess.-	Elastica+	Elastica-	Fess.+	Fess.-	Elastica+	Elastica-	Fess. viscosa+	Comb.	Fess. viscosa-	Comb.		l/f
0.75	0.00011	0.00009	0.00009	0.00008	0.0001	0.00009	0.00008	0.00008	0.00009	0.00009	0.00021	1	0.00021	1	7314	Si
0.85	0.00011	0.00009	0.00009	0.00008	0.0001	0.00009	0.00008	0.00008	0.00009	0.00009	0.00021	1	0.00021	1	7091	Si

Trave a "Copertura" (2411; -12)-(2411; 638)

Geometria



Caratteristiche dei materiali

Acciaio: B450C Fyk 450000
Calcestruzzo: C25/30 Rck 30000

Elenco delle sezioni

N°	Descrizione	Tipo	Base	Altezza	Copriferro sup.	Copriferro inf.	Copriferro lat.
1	R 25x30	Rettangolare	0.25	0.3	0.035	0.035	0.035

Diagramma verifica stato limite ultimo flessione

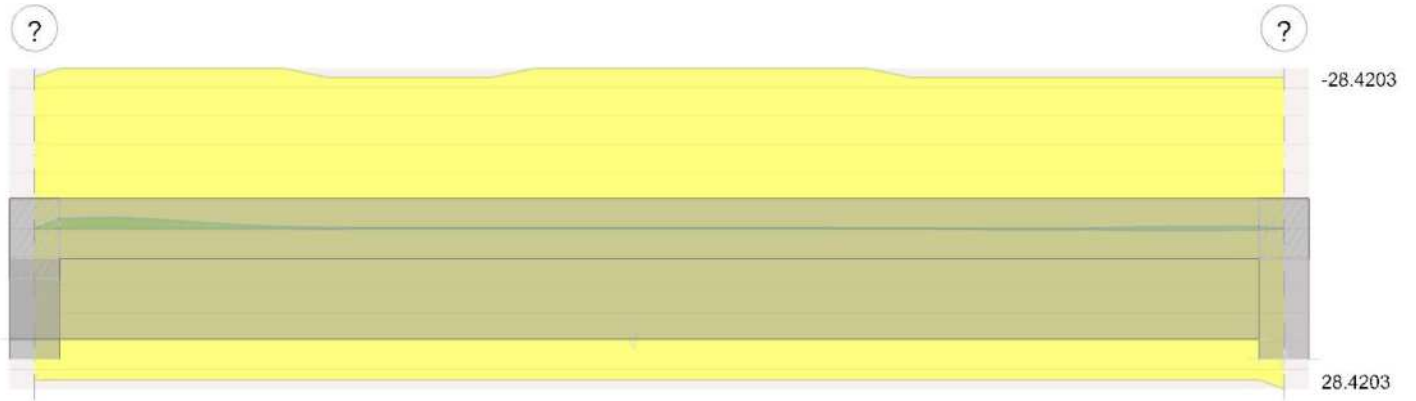
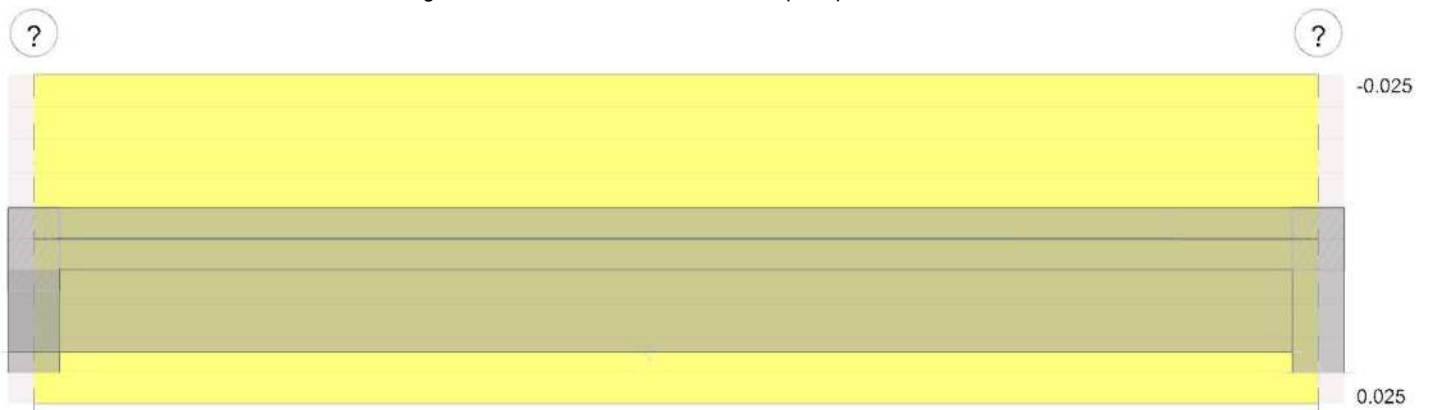


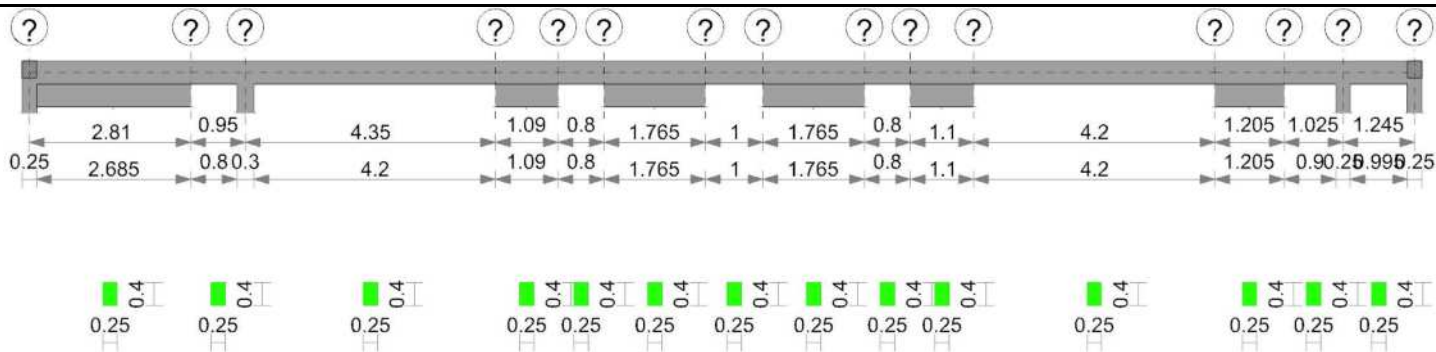
Diagramma verifica stato limite ultimo taglio



Diagramma verifica stato limite esercizio quasi permanente freccia

**Output campate****Trave a "Copertura" (-13; 0)-(2423; 0)**

Geometria

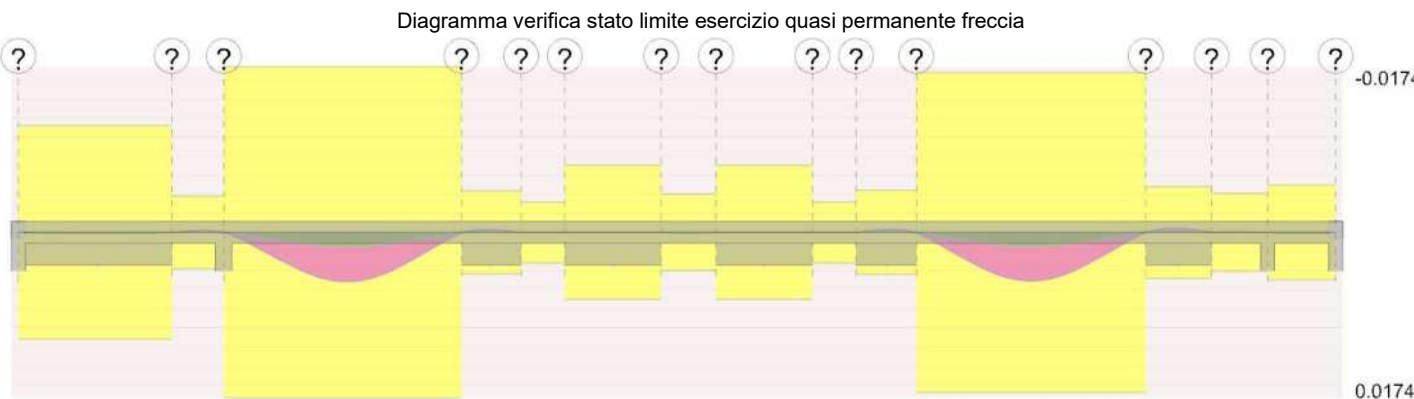
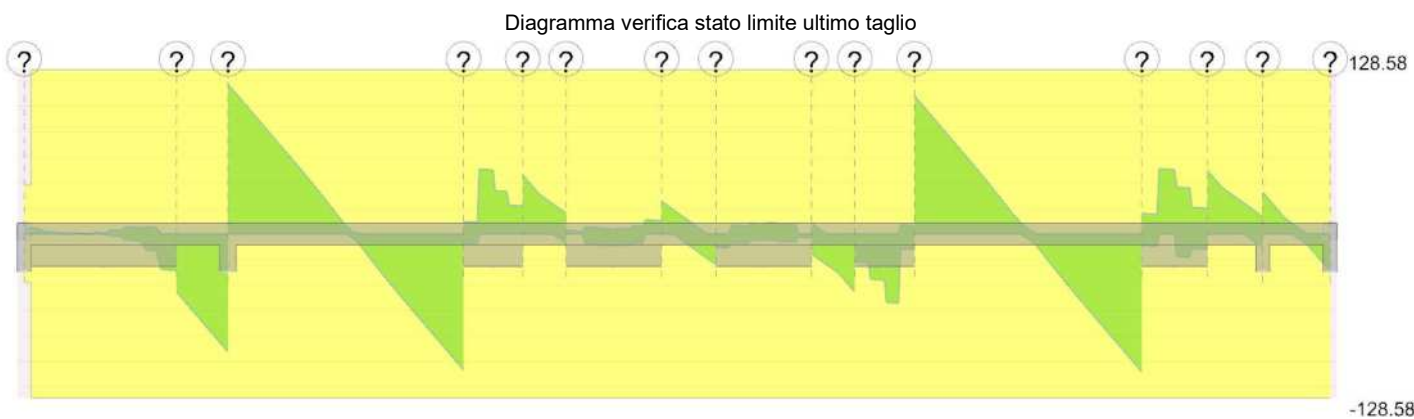
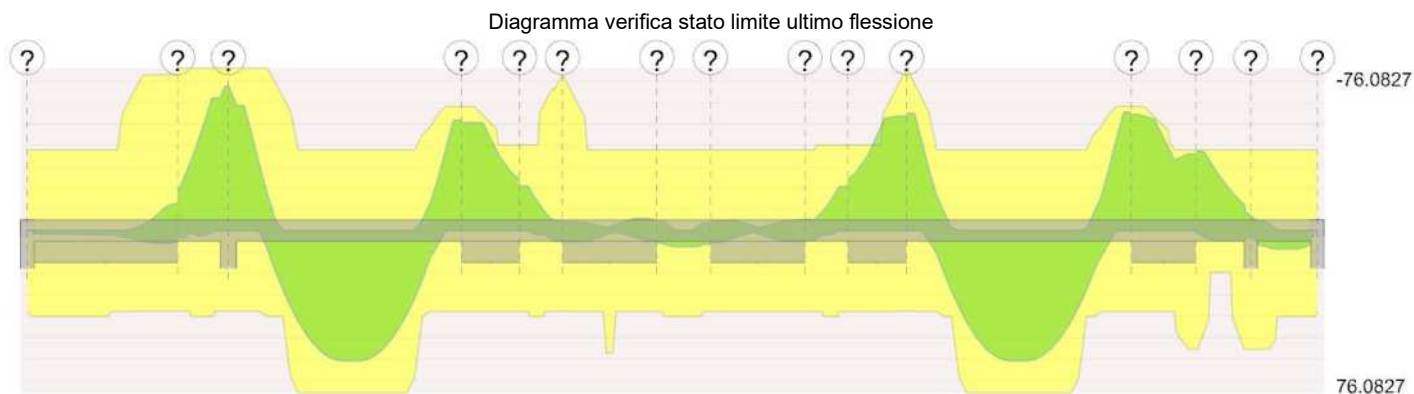


Caratteristiche dei materiali

Acciaio: B450C Fyk 450000
 Calcestruzzo: C25/30 Rck 30000

Elenco delle sezioni

N°	Descrizione	Tipo	Base	Altezza	Copriferro sup.	Copriferro inf.	Copriferro lat.
1	R 25x40	Rettangolare	0.25	0.4	0.035	0.035	0.035



Output campate

Campata 2 tra i fili ? - ?, sezione R 25x40, aste 26, 27

Verifiche a flessione in famiglia SLU

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	coeff	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	coeff	Verifica
0	0.000616	0.052	0.000308	0.052							-10.7701	SLU 8	-17.9084	-76.0827	0.194	4.25	Si

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	coeff	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	coeff	Verifica
0.47	0.000616	0.052	0.000308	0.052	-19.6135	SLU 1	2.3217	40.1672	0.143	17.3	-37.3126	SLU 16	-48.7492	-76.0827	0.194	1.56	Si
0.8	0.000616	0.052	0.000308	0.052							-62.3274	SLU 16	-62.3274	-76.0827	0.194	1.22	Si
0.92	0.000616	0.052	0.000308	0.052							-72.7378	SLU 16	-67.8451	-76.0827	0.194	1.12	Si
0.95	0.000616	0.052	0.000308	0.052							-75.6413	SLU 16	-67.7799	-76.0827	0.194	1.12	Si

Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1

Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: $\epsilon_{c2} = 0.002$, $\epsilon_{yd} = 0.0019$

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	coeff	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	coeff	Verifica
0	0.000616	0.052	0.000308	0.052	3.3485	SLV 9	3.3485	37.7952	0.219	11.29	-12.734	SLV 8	-16.9598	-73.0359	0.315	4.31	Si
0.47	0.000616	0.052	0.000308	0.052							-28.1086	SLV 4	-34.7505	-73.0359	0.315	2.1	Si
0.8	0.000616	0.052	0.000308	0.052							-42.6805	SLV 4	-42.6805	-73.0359	0.315	1.71	Si
0.92	0.000616	0.052	0.000308	0.052							-48.789	SLV 4	-45.7903	-73.0359	0.315	1.6	Si
0.95	0.000616	0.052	0.000308	0.052							-50.4994	SLV 4	-45.6778	-73.0359	0.315	1.6	Si

Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1

Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: $\epsilon_{c2} = 0.002$, $\epsilon_{yd} = 0.0019$

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	coeff	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	coeff	Verifica
0	0.000616	0.052	0.000308	0.052							-8.5049	SLD 4	-13.2164	-73.0359	0.315	5.53	Si
0.47	0.000616	0.052	0.000308	0.052							-25.0478	SLD 4	-32.0265	-73.0359	0.315	2.28	Si
0.8	0.000616	0.052	0.000308	0.052							-40.3159	SLD 4	-40.3159	-73.0359	0.315	1.81	Si
0.92	0.000616	0.052	0.000308	0.052							-46.6754	SLD 4	-43.6566	-73.0359	0.315	1.67	Si
0.95	0.000616	0.052	0.000308	0.052							-48.4512	SLD 4	-43.5989	-73.0359	0.315	1.68	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLU

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	coeff	Verifica
0	0.0000105	0.000616	0	-45.35	SLU 16	-45.35	-47.76	-276.2	-128.58	-128.58	1	2.84	Si
0.47	0.0000105	0.000616	0	-68.91	SLU 16	-68.91	-47.76	-276.2	-128.58	-128.58	1	1.87	Si
0.8	0.0000105	0.000616	0	-85.04	SLU 16	-85.04	-47.76	-276.2	-128.58	-128.58	1	1.51	Si
0.95	0.0000105	0.000616	0	-92.48	SLU 16	-92.48	-47.76	-276.2	-128.58	-128.58	1	1.39	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLV

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	coeff	Verifica
0	0.0000105	0.000308	0	-36.25	SLV 9	-36.25	-37.91	-276.2	-128.58	-128.58	1	3.55	Si
0.47	0.0000105	0.000616	0	-50.69	SLV 9	-50.69	-47.76	-276.2	-128.58	-128.58	1	2.54	Si
0.8	0.0000105	0.000616	0	-60.56	SLV 9	-60.56	-47.76	-276.2	-128.58	-128.58	1	2.12	Si
0.95	0.0000105	0.000616	0	-65.12	SLV 9	-65.12	-47.76	-276.2	-128.58	-128.58	1	1.97	Si

Verifiche SLD Resistenza a taglio

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	coeff	Verifica
0	0.0000105	0.000616	0	-32.73	SLD 9	-32.73	-47.76	-276.2	-128.58	-128.58	1	3.93	Si
0.47	0.0000105	0.000616	0	-47.17	SLD 9	-47.17	-47.76	-276.2	-128.58	-128.58	1	2.73	Si
0.8	0.0000105	0.000616	0	-57.04	SLD 9	-57.04	-47.76	-276.2	-128.58	-128.58	1	2.25	Si
0.95	0.0000105	0.000616	0	-61.6	SLD 9	-61.6	-47.76	-276.2	-128.58	-128.58	1	2.09	Si

Verifiche delle tensioni in esercizio

x	Rara								Quasi permanente								Verifica
	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ f.	σ f lim.	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ FRP	σ FRP lim.			
0	-6.516	4	-12.124	1530	14940	21609	360000	-4.6928	1	-9.7153	1226	11205			Si		
0.47	-26.1237	4	-34.348	6376	14940	182134	360000	-22.1758	1	-29.4649	5469	11205			Si		
0.8	-44.0961	4	-44.0961	8185	14940	233824	360000	-38.0854	1	-38.0854	7069	11205			Si		
0.95	-53.6414	4	-48.05	8919	14940	254791	360000	-46.5117	1	-41.6324	7728	11205			Si		

Verifica di apertura delle fessure

x	Bordo	Rara				Frequente				Quasi permanente				Verifica
		Dmax	Esm	Wd	Comb	Dmax	Esm	Wd	Comb	Dmax	Esm	Wd	Comb	
0.47	superiore	0.243	0.00053	0.000129	4	0.243	0.00052	0.000127	2	0.243	0.0005	0.000121	1	Si
0.8	superiore	0.243	0.00074	0.00018	4	0.243	0.00075	0.000182	2	0.243	0.00072	0.000175	1	Si
0.92	superiore	0.243	0.00084	0.000205	4	0.243	0.00084	0.000205	2	0.243	0.00081	0.000197	1	Si
0.95	superiore	0.243	0.00084	0.000205	4	0.243	0.00084	0.000205	2	0.243	0.00081	0.000197	1	Si

Verifica di deformabilità

x	Rara				Frequente				Quasi permanente				Verifica			
	Elastica+	Elastica-	Fess.+	Fess.-	Elastica+	Elastica-	Fess.+	Fess.-	Elastica+	Elastica-	Fess. viscosa+	Comb.		Fess. viscosa-	Comb.	l/f
0.47	-	-	-0.00008	-0.00011	-	-	-0.00008	-0.00008	-	-	-0.0002	1	-0.0002	1	4636	Si
0.57	-	-	-0.00008	-0.00012	-	-	-0.00008	-0.00009	-	-	-0.00022	1	-0.00022	1	4380	Si
0.8	-	-	-0.00006	-0.00008	-	-	-0.00006	-0.00007	-	-	-0.00015	1	-0.00015	1	6378	Si

Campata 3 tra i fili ? - ?, sezione R 25x40, aste 28, 29**Verifiche a flessione in famiglia SLU**

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	coeff	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	coeff	Verifica
0	0.000616	0.052	0.000308	0.052							-75.6413	SLU 16	-67.7799	-76.0827	0.194	1.12	Si
0.15	0.000616	0.052	0.000308	0.052							-58.626	SLU 16	-58.626	-76.0827	0.194	1.3	Si
2.18	0.000308	0.052	0.000616	0.052	60.6752	SLU 16	61.0451	76.0827	0.194	1.25							Si
4.35	0.000462	0.052	0.000308	0.052							-51.7296	SLU 16	-51.7296	-58.1888	0.164	1.12	Si

Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1

Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: $\epsilon_{c2} = 0.002$, $\epsilon_{yd} = 0.0019$

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	coeff	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	coeff	Verifica
0	0.000616	0.052	0.000308	0.052							-50.4994	SLV 4	-45.6778	-73.0359	0.315	1.6	Si
0.15	0.000616	0.052	0.000308	0.052							-39.7254	SLV 4	-39.7254	-73.0359	0.315	1.84	Si
2.18	0.000308	0.052	0.000616	0.052	38.329	SLV 8	38.7187	73.0359	0.315	1.89							Si
4.21	0.000462	0.052	0.000308	0.052							-29.2632	SLV 13	-38.7523	-55.6774	0.275	1.44	Si
4.35	0.000462	0.052	0.000308	0.052							-38.7523	SLV 13	-38.7523	-55.6774	0.275	1.44	Si

Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1

Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: $\epsilon_{c2} = 0.002$, $\epsilon_{yd} = 0.0019$

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	coeff	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	coeff	Verifica
0	0.000616	0.052	0.000308	0.052							-48.4512	SLD 4	-43.5989	-73.0359	0.315	1.68	Si
0.15	0.000616	0.052	0.000308	0.052							-37.8661	SLD 4	-37.8661	-73.0359	0.315	1.93	Si
2.18	0.000308	0.052	0.000616	0.052	37.5175	SLD 8	37.8045	73.0359	0.315	1.93							Si
4.21	0.000462	0.052	0.000308	0.052							-25.9683	SLD 13	-35.2733	-55.6774	0.275	1.58	Si
4.35	0.000462	0.052	0.000308	0.052							-35.2733	SLD 13	-35.2733	-55.6774	0.275	1.58	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLU

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	coeff	Verifica
0	0.0000105	0.000616	0	117.16	SLU 16	117.16	47.76	276.2	128.58	128.58	1	1.1	Si
0.15	0.0000105	0.000616	0	109.71	SLU 16	109.71	47.76	276.2	128.58	128.58	1	1.17	Si
2.18	0.0000105	0.000616	0	6.09	SLU 16	6.09	47.76	276.2	128.58	128.58	1	21.11	Si
4.35	0.0000105	0.000462	0	-106.6	SLU 16	-106.6	-43.4	-276.2	-128.58	-128.58	1	1.21	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLV

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	coeff	Verifica
0	0.0000105	0.000616	0	74.13	SLV 4	74.13	47.76	276.2	128.58	128.58	1	1.73	Si
0.15	0.0000105	0.000616	0	69.57	SLV 4	69.57	47.76	276.2	128.58	128.58	1	1.85	Si
2.18	0.0000105	0.000616	0	6.16	SLV 4	6.16	47.76	276.2	128.58	128.58	1	20.89	Si
4.35	0.0000105	0.000462	0	-67.72	SLV 13	-67.72	-43.4	-276.2	-128.58	-128.58	1	1.9	Si

Verifiche SLD Resistenza a taglio

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	coeff	Verifica
0	0.0000105	0.000616	0	72.86	SLD 4	72.86	47.76	276.2	128.58	128.58	1	1.76	Si
0.15	0.0000105	0.000616	0	68.3	SLD 4	68.3	47.76	276.2	128.58	128.58	1	1.88	Si
2.18	0.0000105	0.000616	0	4.89	SLD 4	4.89	47.76	276.2	128.58	128.58	1	26.32	Si
4.35	0.0000105	0.000462	0	-66.45	SLD 13	-66.45	-43.4	-276.2	-128.58	-128.58	1	1.94	Si

Verifiche delle tensioni in esercizio

x	Rara								Quasi permanente								Verifica
	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ f.	σ f lim.	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ FRP	σ FRP lim.			
0	-53.6414	4	-48.05	8919	14940	254791	360000	-46.5117	1	-41.6324	7728	11205			Si		
0.15	-41.6103	4	-41.6103	7724	14940	220643	360000	-36.1045	1	-36.1045	6702	11205			Si		
2.18	42.7567	4	42.9637	7975	14940	227820	360000	36.7881	1	36.961	6861	11205			Si		
4.35	-36.6765	4	-36.6765	7541	14940	256199	360000	-32.0006	1	-32.0006	6580	11205			Si		

Verifica di apertura delle fessure

x	Bordo	Rara				Frequente				Quasi permanente				Verifica
		Dmax	Esm	Wd	Comb	Dmax	Esm	Wd	Comb	Dmax	Esm	Wd	Comb	
0	superiore	0.243	0.00084	0.000205	4	0.243	0.00084	0.000205	2	0.243	0.00081	0.000197	1	Si
0.15	superiore	0.243	0.00068	0.000165	4	0.243	0.00069	0.000169	2	0.243	0.00067	0.000162	1	Si
2.18	inferiore	0.243	0.00071	0.000173	4	0.243	0.00072	0.000175	2	0.243	0.00069	0.000167	1	Si
4.21	superiore	0.279	0.00075	0.000208	4	0.279	0.00078	0.000217	2	0.279	0.00075	0.000209	1	Si
4.35	superiore	0.279	0.00075	0.000208	4	0.279	0.00078	0.000217	2	0.279	0.00075	0.000209	1	Si

Verifica di deformabilità

x	Rara				Frequente				Quasi permanente				Verifica			
	Elastica+	Elastica-	Fess.+	Fess.-	Elastica+	Elastica-	Fess.+	Fess.-	Elastica+	Elastica-	Fess. viscosa+	Comb.		Fess. viscosa-	Comb.	l/f
0.15	0.0001	0.00009	0.00017	0.00012	0.00009	0.00009	0.00013	0.00012	0.00009	0.00009	0.0003	1	0.0003	1	9999	Si
2.18	0.00163	0.0014	0.00289	0.00211	0.00145	0.0014	0.00226	0.00211	0.0014	0.0014	0.00516	1	0.00516	1	843	Si
2.32	0.00163	0.0014	0.00289	0.00211	0.00145	0.0014	0.00226	0.00211	0.0014	0.0014	0.00516	1	0.00516	1	842	Si

Campata 5 tra i fili ? - ?, sezione R 25x40, asta 34**Verifiche a flessione in famiglia SLU**

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	coeff	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	coeff	Verifica
0	0.000308	0.052	0.000308	0.052							-20.861	SLU 16	-20.861	-40.1202	0.139	1.92	Si
0.11	0.000308	0.052	0.000308	0.052							-16.228	SLU 16	-20.861	-40.1202	0.139	1.92	Si
0.4	0.000447	0.052	0.000308	0.052	-3.5615	SLU 1	1.9845	40.1473	0.141	20.23	-6.3976	SLU 16	-11.1315	-56.4191	0.161	5.07	Si
0.8	0.000616	0.052	0.000308	0.052	0.7289	SLU 12	0.7289	40.1672	0.143	55.1	-0.2351	SLU 5	-1.5252	-76.0827	0.194	49.88	Si

Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1

Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: $\epsilon_{c2} = 0.002$, $\epsilon_{yd} = 0.0019$

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	coeff	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	coeff	Verifica
0	0.000308	0.052	0.000308	0.052							-17.6092	SLV 4	-17.6092	-37.8491	0.228	2.15	Si
0.11	0.000308	0.052	0.000308	0.052							-13.4825	SLV 4	-17.6092	-37.8491	0.228	2.15	Si
0.4	0.000447	0.052	0.000308	0.052	-3.9017	SLV 8	0.13	37.8249	0.224	291.03	-3.9528	SLV 9	-8.7143	-53.9471	0.271	6.19	Si
0.8	0.000616	0.052	0.000308	0.052	4.9146	SLV 4	4.9146	37.7952	0.219	7.69	-4.5261	SLV 13	-4.5261	-73.0359	0.315	16.14	Si

Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1

Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: $\epsilon_{c2} = 0.002$, $\epsilon_{yd} = 0.0019$

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	coeff	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	coeff	Verifica
0	0.000308	0.052	0.000308	0.052							-15.2086	SLD 4	-15.2086	-37.8491	0.228	2.49	Si
0.11	0.000308	0.052	0.000308	0.052							-11.7251	SLD 4	-15.2086	-37.8491	0.228	2.49	Si
0.4	0.000447	0.052	0.000308	0.052							-3.9562	SLD 9	-7.7786	-53.9471	0.271	6.94	Si
0.8	0.000616	0.052	0.000308	0.052	2.4907	SLD 4	2.4907	37.7952	0.219	15.17	-2.1022	SLD 13	-2.2489	-73.0359	0.315	32.48	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLU

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	coeff	Verifica
0	0.0000105	0.000308	0	46.08	SLU 16	46.08	37.91	276.2	128.58	128.58	1	2.79	Si
0.4	0.0000105	0.000308	0	26.24	SLU 16	26.24	37.91	276.2	128.58	128.58	1	4.9	Si
0.8	0.0000105	0.000308	0	6.75	SLU 12	6.75	37.91	276.2	128.58	128.58	1	19.06	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLV

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	coeff	Verifica
0	0.0000105	0.000308	0	40.31	SLV 4	40.31	37.91	276.2	128.58	128.58	1	3.19	Si
0.4	0.0000105	0.000308	0	28.15	SLV 4	28.15	37.91	276.2	128.58	128.58	1	4.57	Si

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	coeff	Verifica
0.8	0.0000105	0.000308	0	16	SLV 4	16	37.91	276.2	128.58	128.58	1	8.04	Si
0.8	0.0000105	0.000469	0	-7.49	SLV 13	-7.49	-43.63	-276.2	-128.58	-128.58	1	17.17	Si

Verifiche SLD Resistenza a taglio

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	coeff	Verifica
0	0.0000105	0.000308	0	34.28	SLD 4	34.28	37.91	276.2	128.58	128.58	1	3.75	Si
0.4	0.0000105	0.000308	0	22.12	SLD 4	22.12	37.91	276.2	128.58	128.58	1	5.81	Si
0.8	0.0000105	0.000308	0	9.97	SLD 4	9.97	37.91	276.2	128.58	128.58	1	12.9	Si
0.8	0.0000105	0.000469	0	-1.46	SLD 13	-1.46	-43.63	-276.2	-128.58	-128.58	1	88.13	Si

Verifiche delle tensioni in esercizio

x	Rara								Quasi permanente								Verifica
	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ f.	σ f lim.	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ FRP	σ FRP lim.			
0	-14.9151	4	-14.9151	1943	14940	29138	360000	-12.9337	1	-12.9337	1684	11205			Si		
0.4	-4.5387	4	-7.9448	1019	14940	14873	360000	-3.9387	1	-6.8917	884	11205			Si		
0.8	0.2256	4	0.2256	27	14940	427	360000	0.1943	1	0.1943	23	11205			Si		

Verifica di apertura delle fessure

La campata non presenta apertura delle fessure

Verifica di deformabilità

x	Rara				Frequente				Quasi permanente						Verifica	
	Elastica+	Elastica-	Fess.+	Fess.-	Elastica+	Elastica-	Fess.+	Fess.-	Elastica+	Elastica-	Fess. viscosa+	Comb.	Fess. viscosa-	Comb.		l/f
0.29	-	-	-0.00001	-0.00001	-	-	-0.00001	-0.00001	-	-	-0.00002	1	-0.00002	1	9999	Si
0.4	-	-	-0.00001	-0.00001	-	-	-0.00001	-0.00001	-	-	-0.00002	1	-0.00002	1	9999	Si

Campata 7 tra i fili ? - ?, sezione R 25x40, asta 41**Verifiche a flessione in famiglia SLU**

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	coeff	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	coeff	Verifica
0	0.000308	0.052	0.000308	0.052	0.8391	SLU 8	4.2445	40.1202	0.139	9.45							Si
0.5	0.000308	0.052	0.000308	0.052	7.4588	SLU 16	7.4596	40.1202	0.139	5.38							Si
0.67	0.000308	0.052	0.000308	0.052	6.9112	SLU 16	7.4596	40.1202	0.139	5.38							Si
1	0.000308	0.052	0.000308	0.052	1.6816	SLU 16	4.8267	40.1202	0.139	8.31							Si

Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1

Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: $\epsilon_{c2} = 0.002$, $\epsilon_{yd} = 0.0019$

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	coeff	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	coeff	Verifica
0	0.000308	0.052	0.000308	0.052	5.1492	SLV 15	5.78	37.8491	0.228	6.55	-4.3292	SLV 2	-4.3292	-37.8491	0.228	8.74	Si
0.5	0.000308	0.052	0.000308	0.052	4.578	SLV 2	5.8042	37.8491	0.228	6.52							Si
0.7	0.000308	0.052	0.000308	0.052	6.0134	SLV 2	6.2953	37.8491	0.228	6.01	2.2014	SLV 15	-0.5085	-37.8491	0.228	74.44	Si
1	0.000308	0.052	0.000308	0.052	5.8879	SLV 2	6.2913	37.8491	0.228	6.02	-3.62	SLV 15	-3.62	-37.8491	0.228	10.46	Si

Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1

Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: $\epsilon_{c2} = 0.002$, $\epsilon_{yd} = 0.0019$

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	coeff	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	coeff	Verifica
0	0.000308	0.052	0.000308	0.052	2.7129	SLD 15	4.1101	37.8491	0.228	9.21	-1.8929	SLD 2	-1.8929	-37.8491	0.228	20	Si
0.5	0.000308	0.052	0.000308	0.052	4.5741	SLD 2	5.0339	37.8491	0.228	7.52							Si
0.53	0.000308	0.052	0.000308	0.052	4.735	SLD 2	5.0414	37.8491	0.228	7.51							Si
1	0.000308	0.052	0.000308	0.052	3.4439	SLD 2	4.6138	37.8491	0.228	8.2	-1.1761	SLD 15	-1.1761	-37.8491	0.228	32.18	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLU

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	coeff	Verifica
0	0.0000105	0.000308	0	25.65	SLU 16	25.65	37.91	276.2	128.58	128.58	1	5.01	Si
0.5	0.0000105	0.000308	0	0.97	SLU 9	0.97	37.91	276.2	128.58	128.58	1	132.71	Si
1	0.0000105	0.000308	0	-23.96	SLU 16	-23.96	-37.91	-276.2	-128.58	-128.58	1	5.37	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLV

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	coeff	Verifica
0	0.0000105	0.000308	0	25.41	SLV 2	25.41	37.91	276.2	128.58	128.58	1	5.06	Si
0.5	0.0000105	0.000308	0	10.22	SLV 2	10.22	37.91	276.2	128.58	128.58	1	12.58	Si
0.5	0.0000105	0.000308	0	-8.77	SLV 15	-8.77	-37.91	-276.2	-128.58	-128.58	1	14.66	Si
1	0.0000105	0.000308	0	-23.96	SLV 15	-23.96	-37.91	-276.2	-128.58	-128.58	1	5.37	Si

Verifiche SLD Resistenza a taglio

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	coeff	Verifica
0	0.0000105	0.000308	0	20.53	SLD 2	20.53	37.91	276.2	128.58	128.58	1	6.26	Si
0.5	0.0000105	0.000308	0	5.34	SLD 2	5.34	37.91	276.2	128.58	128.58	1	24.09	Si
0.5	0.0000105	0.000308	0	-3.89	SLD 15	-3.89	-37.91	-276.2	-128.58	-128.58	1	33.06	Si
1	0.0000105	0.000308	0	-19.08	SLD 15	-19.08	-37.91	-276.2	-128.58	-128.58	1	6.74	Si

Verifiche delle tensioni in esercizio

x	Rara								Quasi permanente								Verifica
	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ f.	σ f lim.	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ FRP	σ FRP lim.			
0	0.5525	4	2.9754	388	14940	5813	360000	0.41	1	2.5317	330	11205			Si		
0.5	5.2718	4	5.2746	687	14940	10304	360000	4.5704	1	4.5777	596	11205			Si		
1	1.2223	4	3.4348	447	14940	6710	360000	1.1339	1	3.0282	394	11205			Si		

Verifica di apertura delle fessure

La campata non presenta apertura delle fessure

Verifica di deformabilità

x	Rara				Frequente				Quasi permanente						Verifica	
	Elastica+	Elastica-	Fess.+	Fess.-	Elastica+	Elastica-	Fess.+	Fess.-	Elastica+	Elastica-	Fess. viscosa+	Comb.	Fess. viscosa-	Comb.		l/f
0.5	0.00002	0.00001	0.00001	0.00001	0.00002	0.00001	0.00001	0.00001	0.00001	0.00001	0.00003	1	0.00003	1	9999	Si

Campata 9 tra i fili ? - ?, sezione R 25x40, asta 48**Verifiche a flessione in famiglia SLU**

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	coeff	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	coeff	Verifica
0	0.000308	0.052	0.000308	0.052	0.2662	SLU 12	0.2662	40.1202	0.139	150.7	-0.5588	SLU 5	-1.7711	-40.1202	0.139	22.65	Si
0.4	0.000308	0.052	0.000308	0.052	-3.6991	SLU 1	1.9845	40.1202	0.139	20.22	-6.5291	SLU 16	-11.1659	-40.1202	0.139	3.59	Si
0.67	0.000308	0.052	0.000308	0.052							-15.1245	SLU 16	-20.7452	-40.1202	0.139	1.93	Si
0.8	0.000308	0.052	0.000308	0.052							-20.7452	SLU 16	-20.7452	-40.1202	0.139	1.93	Si

Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1

Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: $\epsilon_{c2}= 0.002$, $\epsilon_{yd}= 0.0019$

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	coeff	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	coeff	Verifica
0	0.000308	0.052	0.000308	0.052	4.7889	SLV 15	4.7889	37.8491	0.228	7.9	-5.1678	SLV 2	-5.1678	-37.8491	0.228	7.32	Si
0.4	0.000308	0.052	0.000308	0.052	-3.75	SLV 11	0.1142	37.8491	0.228	331.52	-4.3765	SLV 6	-8.5882	-37.8491	0.228	4.41	Si
0.67	0.000308	0.052	0.000308	0.052							-12.3289	SLV 15	-17.3728	-37.8491	0.228	2.18	Si
0.8	0.000308	0.052	0.000308	0.052							-17.3728	SLV 15	-17.3728	-37.8491	0.228	2.18	Si

Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1

Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: $\epsilon_{c2}= 0.002$, $\epsilon_{yd}= 0.0019$

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	coeff	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	coeff	Verifica
0	0.000308	0.052	0.000308	0.052	2.2253	SLD 15	2.2253	37.8491	0.228	17.01	-2.6041	SLD 2	-2.6366	-37.8491	0.228	14.36	Si
0.4	0.000308	0.052	0.000308	0.052							-4.2111	SLD 6	-7.7278	-37.8491	0.228	4.9	Si
0.67	0.000308	0.052	0.000308	0.052							-10.7951	SLD 15	-15.0197	-37.8491	0.228	2.52	Si
0.8	0.000308	0.052	0.000308	0.052							-15.0197	SLD 15	-15.0197	-37.8491	0.228	2.52	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLU

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	coeff	Verifica
0	0.0000105	0.000308	0	-6.03	SLU 12	-6.03	-37.91	-276.2	-128.58	-128.58	1	21.31	Si
0.4	0.0000105	0.000308	0	-25.62	SLU 16	-25.62	-37.91	-276.2	-128.58	-128.58	1	5.02	Si
0.8	0.0000105	0.000308	0	-45.46	SLU 16	-45.46	-37.91	-276.2	-128.58	-128.58	1	2.83	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLV

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	coeff	Verifica
0	0.0000105	0.000308	0	8.33	SLV 2	8.33	37.91	276.2	128.58	128.58	1	15.43	Si
0.4	0.0000105	0.000308	0	-15.55	SLV 15	-15.55	-37.91	-276.2	-128.58	-128.58	1	8.27	Si
0.4	0.0000105	0.000308	0	-27.7	SLV 15	-27.7	-37.91	-276.2	-128.58	-128.58	1	4.64	Si
0.8	0.0000105	0.000308	0	-39.86	SLV 15	-39.86	-37.91	-276.2	-128.58	-128.58	1	3.23	Si

Verifiche SLD Resistenza a taglio

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	coeff	Verifica
0	0.0000105	0.000308	0	2.19	SLD 2	2.19	37.91	276.2	128.58	128.58	1	58.8	Si
0.4	0.0000105	0.000308	0	-9.4	SLD 15	-9.4	-37.91	-276.2	-128.58	-128.58	1	13.68	Si
0.4	0.0000105	0.000308	0	-21.56	SLD 15	-21.56	-37.91	-276.2	-128.58	-128.58	1	5.96	Si
0.8	0.0000105	0.000308	0	-33.71	SLD 15	-33.71	-37.91	-276.2	-128.58	-128.58	1	3.81	Si

Verifiche delle tensioni in esercizio

x	Rara								Quasi permanente								Verifica
	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ f.	σ f lim.	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ FRP	σ FRP lim.			
0	-0.1894	1	-1.2156	158	14940	2375	360000	-0.1894	1	-1.1317	147	11205			Si		
0.4	-4.6517	4	-7.9766	1039	14940	15583	360000	-4.0633	1	-6.9145	901	11205			Si		
0.8	-14.8214	4	-14.8214	1930	14940	28955	360000	-12.7991	1	-12.7991	1667	11205			Si		

Verifica di apertura delle fessure

La campata non presenta apertura delle fessure

Verifica di deformabilità

x	Rara				Frequente				Quasi permanente						Verifica	
	Elastica+	Elastica-	Fess.+	Fess.-	Elastica+	Elastica-	Fess.+	Fess.-	Elastica+	Elastica-	Fess. viscosa+	Comb.	Fess. viscosa-	Comb.		l/f
0.4	-	-	-0.00001	-0.00001	-	-	-0.00001	-0.00001	-	-	-0.00002	1	-0.00002	1	9999	Si
0.48	-	-	-0.00001	-0.00001	-	-	-0.00001	-0.00001	-	-	-0.00002	1	-0.00002	1	9999	Si

Campata 11 tra i fili ? - ?, sezione R 25x40, asta 53**Verifiche a flessione in famiglia SLU**

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	coeff	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	coeff	Verifica
0	0.000616	0.052	0.000308	0.052							-54.9548	SLU 16	-54.9548	-76.0827	0.194	1.38	Si
2.1	0.000308	0.052	0.000616	0.052	61.0188	SLU 16	61.0188	76.0827	0.194	1.25							Si
4.06	0.000462	0.052	0.000308	0.052							-40.9174	SLU 16	-55.5795	-58.1888	0.164	1.05	Si
4.2	0.000462	0.052	0.000308	0.052							-55.5795	SLU 16	-55.5795	-58.1888	0.164	1.05	Si

Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1

Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: $\epsilon_{c2}= 0.002$, $\epsilon_{yd}= 0.0019$

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	coeff	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	coeff	Verifica
0	0.000616	0.052	0.000308	0.052							-42.3613	SLV 2	-42.3613	-73.0359	0.315	1.72	Si
2.1	0.000308	0.052	0.000616	0.052	37.5496	SLV 6	37.774	73.0359	0.315	1.93							Si
4.06	0.000462	0.052	0.000308	0.052							-32.1393	SLV 11	-41.6065	-55.6774	0.275	1.34	Si
4.2	0.000462	0.052	0.000308	0.052							-41.6065	SLV 11	-41.6065	-55.6774	0.275	1.34	Si

Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1

Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: $\epsilon_{c2}= 0.002$, $\epsilon_{yd}= 0.0019$

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	coeff	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	coeff	Verifica
0	0.000616	0.052	0.000308	0.052							-38.2089	SLD 2	-38.2089	-73.0359	0.315	1.91	Si
2.1	0.000308	0.052	0.000616	0.052	37.4395	SLD 6	37.4395	73.0359	0.315	1.95							Si

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	coeff	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	coeff	Verifica
4.06	0.000462	0.052	0.000308	0.052							-28.0482	SLD 15	-37.2324	-55.6774	0.275	1.5	Si
4.2	0.000462	0.052	0.000308	0.052							-37.2324	SLD 15	-37.2324	-55.6774	0.275	1.5	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLU

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	coeff	Verifica
0	0.0000105	0.000497	0	108.11	SLU 16	108.11	44.48	276.2	128.58	128.58	1	1.19	Si
2.1	0.0000105	0.000616	0	0.52	SLU 9	0.52	47.76	276.2	128.58	128.58	1	248.75	Si
2.1	0.0000105	0.000616	0	-0.7	SLU 8	-0.7	-47.76	-276.2	-128.58	-128.58	1	183.96	Si
4.2	0.0000105	0.000462	0	-108.2	SLU 16	-108.2	-43.4	-276.2	-128.58	-128.58	1	1.19	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLV

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	coeff	Verifica
0	0.0000105	0.000497	0	70.42	SLV 6	70.42	44.48	276.2	128.58	128.58	1	1.83	Si
2.1	0.0000105	0.000616	0	4.01	SLV 6	4.01	47.76	276.2	128.58	128.58	1	32.1	Si
2.1	0.0000105	0.000616	0	-3.81	SLV 11	-3.81	-47.76	-276.2	-128.58	-128.58	1	33.77	Si
4.2	0.0000105	0.000462	0	-69.75	SLV 11	-69.75	-43.4	-276.2	-128.58	-128.58	1	1.84	Si

Verifiche SLD Resistenza a taglio

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	coeff	Verifica
0	0.0000105	0.000497	0	68.39	SLD 2	68.39	44.48	276.2	128.58	128.58	1	1.88	Si
2.1	0.0000105	0.000616	0	1.98	SLD 2	1.98	47.76	276.2	128.58	128.58	1	64.79	Si
2.1	0.0000105	0.000616	0	-1.79	SLD 15	-1.79	-47.76	-276.2	-128.58	-128.58	1	72	Si
4.2	0.0000105	0.000462	0	-67.73	SLD 15	-67.73	-43.4	-276.2	-128.58	-128.58	1	1.9	Si

Verifiche delle tensioni in esercizio

x	Rara								Quasi permanente						Verifica
	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ f.	σ f lim.	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ FRP	σ FRP lim.	
0	-39.1132	4	-39.1132	7260	14940	207402	360000	-34.3301	1	-34.3301	6372	11205			Si
2.1	43.1546	4	43.1546	8010	14940	228832	360000	37.3409	1	37.3409	6931	11205			Si
4.2	-38.9919	4	-38.9919	8017	14940	272373	360000	-33.1937	1	-33.1937	6825	11205			Si

Verifica di apertura delle fessure

x	Bordo	Rara				Frequente				Quasi permanente				Verifica
		Dmax	Esm	Wd	Comb	Dmax	Esm	Wd	Comb	Dmax	Esm	Wd	Comb	
0	superiore	0.243	0.00061	0.000149	4	0.243	0.00065	0.000157	2	0.243	0.00062	0.000151	1	Si
2.1	inferiore	0.243	0.00072	0.000174	4	0.243	0.00073	0.000177	2	0.243	0.0007	0.00017	1	Si
4.06	superiore	0.279	0.00082	0.000228	4	0.279	0.00083	0.000231	2	0.279	0.00079	0.00022	1	Si
4.2	superiore	0.279	0.00082	0.000228	4	0.279	0.00083	0.000231	2	0.279	0.00079	0.00022	1	Si

Verifica di deformabilità

x	Rara				Frequente				Quasi permanente						Verifica	
	Elastica+	Elastica-	Fess.+	Fess.-	Elastica+	Elastica-	Fess.+	Fess.-	Elastica+	Elastica-	Fess. viscosa+	Comb.	Fess. viscosa-	Comb.		l/f
2.1	0.00159	0.00138	0.00284	0.00211	0.00142	0.00138	0.00225	0.00211	0.00138	0.00138	0.0051	1	0.0051	1	824	Si

Campata 13 tra i fili ? - ?, sezione R 25x40, aste 58, 59**Verifiche a flessione in famiglia SLU**

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	coeff	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	coeff	Verifica
0	0.000308	0.052	0.000462	0.052							-27.0014	SLU 16	-27.0014	-40.1495	0.142	1.49	Si
0.14	0.000308	0.052	0.0004	0.052							-20.6705	SLU 16	-27.0014	-40.1398	0.141	1.49	Si
0.51	0.000308	0.052	0.000154	0.052	-5.6648	SLU 8	2.8362	21.9724	0.119	7.75	-9.3858	SLU 9	-13.0005	-40.0609	0.135	3.08	Si
0.9	0.000308	0.052	0.000462	0.052							-3.8391	SLU 9	-5.5154	-40.1495	0.142	7.28	Si
1.02	0.000308	0.052	0.000462	0.052							-3.069	SLU 9	-2.5037	-40.1495	0.142	16.04	Si

Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1

Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: $\epsilon_{c2} = 0.002$, $\epsilon_{yd} = 0.0019$

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	coeff	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	coeff	Verifica
0	0.000308	0.052	0.000462	0.052	-1.9808	SLV 11	0.8379	55.6774	0.275	66.45	-36.9582	SLV 6	-36.9582	-37.8226	0.223	1.02	Si
0.51	0.000308	0.052	0.000154	0.052	4.4738	SLV 11	4.8501	19.472	0.168	4.01	-18.1276	SLV 6	-23.0563	-37.8741	0.234	1.64	Si
0.9	0.000308	0.052	0.000462	0.052	4.0689	SLV 11	4.7753	55.6774	0.275	11.66	-9.1987	SLV 6	-12.2675	-37.8226	0.223	3.08	Si
1.02	0.000308	0.052	0.000462	0.052	2.9979	SLV 11	2.9979	55.6774	0.275	18.57	-7.3254	SLV 6	-6.9501	-37.8226	0.223	5.44	Si

Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1

Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: $\epsilon_{c2} = 0.002$, $\epsilon_{yd} = 0.0019$

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	coeff	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	coeff	Verifica
0	0.000308	0.052	0.000462	0.052							-27.7094	SLD 6	-27.7094	-37.8226	0.223	1.36	Si
0.51	0.000308	0.052	0.000154	0.052							-12.1483	SLD 6	-16.0753	-37.8741	0.234	2.36	Si
0.9	0.000308	0.052	0.000462	0.052	0.5552	SLD 11	0.5563	55.6774	0.275	100.09	-5.685	SLD 6	-7.7566	-37.8226	0.223	4.88	Si
1.02	0.000308	0.052	0.000462	0.052	0.262	SLD 11	0.262	55.6774	0.275	212.5	-4.5895	SLD 6	-4.0934	-37.8226	0.223	9.24	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLU

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	coeff	Verifica
0	0.0000105	0.000308	0	49.75	SLU 16	49.75	37.91	276.2	128.58	128.58	1	2.58	Si
0.51	0.0000105	0.000308	0	24.33	SLU 16	24.33	37.91	276.2	128.58	128.58	1	5.29	Si
0.9	0.0000105	0.000308	0	8.15	SLU 9	8.15	37.91	276.2	128.58	128.58	1	15.78	Si
1.02	0.0000105	0.000308	0	4.17	SLU 9	4.17	37.91	276.2	128.58	128.58	1	30.82	Si
1.02	0.0000105	0.000308	0	-2.97	SLU 8	-2.97	-37.91	-276.2	-128.58	-128.58	1	43.25	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLV

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	coeff	Verifica
0	0.0000105	0.000308	0	44.54	SLV 6	44.54	37.91	276.2	128.58	128.58	1	2.89	Si
0.51	0.0000105	0.000308	0	28.96	SLV 6	28.96	37.91	276.2	128.58	128.58	1	4.44	Si
0.9	0.0000105	0.000308	0	17.19	SLV 6	17.19	37.91	276.2	128.58	128.58	1	7.48	Si
0.9	0.0000105	0.000154	0	-6.97	SLV 11	-6.97	-35.42	-276.2	-128.58	-128.58	1	18.44	Si
1.02	0.0000105	0.000308	0	13.39	SLV 6	13.39	37.91	276.2	128.58	128.58	1	9.6	Si
1.02	0.0000105	0.000331	0	-10.77	SLV 11	-10.77	-38.84	-276.2	-128.58	-128.58	1	11.94	Si

Verifiche SLD Resistenza a taglio

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	coeff	Verifica
0	0.0000105	0.000308	0	38.15	SLD 6	38.15	37.91	276.2	128.58	128.58	1	3.37	Si
0.51	0.0000105	0.000308	0	22.58	SLD 6	22.58	37.91	276.2	128.58	128.58	1	5.69	Si
0.9	0.0000105	0.000308	0	10.81	SLD 6	10.81	37.91	276.2	128.58	128.58	1	11.9	Si

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	coeff	Verifica
0.9	0.0000105	0.000154	0	-0.59	SLD 11	-0.59	-35.42	-276.2	-128.58	-128.58	1	218.33	Si
1.02	0.0000105	0.000308	0	7.01	SLD 6	7.01	37.91	276.2	128.58	128.58	1	18.35	Si
1.02	0.0000105	0.000331	0	-4.39	SLD 11	-4.39	-38.84	-276.2	-128.58	-128.58	1	29.31	Si

Verifiche delle tensioni in esercizio

x	Rara								Quasi permanente						Verifica
	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ f.	σ f lim.	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ FRP	σ FRP lim.	
0	-20.2623	4	-20.2623	4691	14940	209486	360000	-19.4695	1	-19.4695	4508	11205			Si
0.51	-6.8269	1	-9.8598	1350	14940	19614	360000	-6.8269	1	-9.8598	1350	11205			Si
0.9	-2.5649	1	-3.7461	465	14940	7198	360000	-2.5649	1	-3.7461	465	11205			Si
1.02	-2.1637	1	-1.5594	194	14940	2996	360000	-2.1637	1	-1.5594	194	11205			Si

Verifica di apertura delle fessure

x	Bordo	Rara				Frequente				Quasi permanente				Verifica
		Dmax	Esm	Wd	Comb	Dmax	Esm	Wd	Comb	Dmax	Esm	Wd	Comb	
0	superiore	0.354	0.00061	0.000216	4	0.354	0.00059	0.000209	2	0.354	0.00059	0.000208	1	Si

Verifica di deformabilità

x	Rara				Frequente				Quasi permanente						Verifica		
	Elastica+	Elastica-	Fess.+	Fess.-	Elastica+	Elastica-	Fess.+	Fess.-	Elastica+	Elastica-	Fess. viscosa+	Comb.	Fess. viscosa-	Comb.		l/f	
0.41	-	-	-0.00002	-0.00002	-	-	-0.00002	-0.00002	-	-	-0.00006	1	-0.00006	1	9999	Si	
0.51	-	-	-0.00002	-0.00002	-	-	-0.00002	-0.00002	-	-	-0.00006	1	-0.00006	1	9999	Si	
0.9	-	-	-0.00001	-0.00001	-	-	-0.00001	-0.00001	-	-	-0.00002	1	-0.00002	1	9999	Si	
1.02	0.00001	0.00001	0.00001	0.00001	0.00001	0.00001	0.00001	0.00001	0.00001	0.00001	0.00001	0.00001	0.00001	0.00001	0.00001	0.00001	0.00001

Campata 14 tra i fili ? - ?, sezione R 25x40, asta 60

Verifiche a flessione in famiglia SLU

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	coeff	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	coeff	Verifica
0	0.000308	0.052	0.000462	0.052							-3.069	SLU 9	-2.5037	-40.1495	0.142	16.04	Si
0.13	0.000308	0.052	0.000462	0.052	2.0219	SLU 8	5.1437	58.1888	0.164	11.31	-0.5345	SLU 9	-0.5345	-40.1495	0.142	75.11	Si
0.51	0.000308	0.052	0.000308	0.052	8.2715	SLU 16	8.6062	40.1202	0.139	4.66							Si
0.62	0.000308	0.052	0.000308	0.052	8.58	SLU 16	8.6062	40.1202	0.139	4.66							Si
1.12	0.000308	0.052	0.000308	0.052	3.265	SLU 16	6.2626	40.1202	0.139	6.41							Si
1.24	0.000308	0.052	0.000308	0.052		SLU 14		0	0.139	+							Si

Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1

Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: $\epsilon_{c2} = 0.002$, $\epsilon_{yd} = 0.0019$

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	coeff	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	coeff	Verifica
0	0.000308	0.052	0.000462	0.052	2.9979	SLV 11	2.9979	55.6774	0.275	18.57	-7.3254	SLV 6	-6.9501	-37.8226	0.223	5.44	Si
0.13	0.000308	0.052	0.000462	0.052	4.8237	SLV 11	6.4411	55.6774	0.275	8.64	-4.4631	SLV 6	-4.4631	-37.8226	0.223	8.47	Si
0.51	0.000308	0.052	0.000308	0.052	7.4509	SLV 11	7.4818	37.8491	0.228	5.06	1.2569	SLV 6	-0.6404	-37.8491	0.228	59.1	Si
0.62	0.000308	0.052	0.000308	0.052	7.3866	SLV 11	7.4818	37.8491	0.228	5.06							Si
1.12	0.000308	0.052	0.000308	0.052	2.4278	SLV 11	4.8015	37.8491	0.228	7.88							Si
1.24	0.000308	0.052	0.000308	0.052		SLV 10		0	0.228	+							Si

Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1

Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: $\epsilon_{c2} = 0.002$, $\epsilon_{yd} = 0.0019$

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	coeff	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	coeff	Verifica
0	0.000308	0.052	0.000462	0.052	0.262	SLD 11	0.262	55.6774	0.275	212.5	-4.5895	SLD 6	-4.0934	-37.8226	0.223	9.24	Si
0.13	0.000308	0.052	0.000462	0.052	2.3625	SLD 11	4.325	55.6774	0.275	12.87	-2.0019	SLD 6	-2.0019	-37.8226	0.223	18.89	Si
0.51	0.000308	0.052	0.000308	0.052	5.8094	SLD 11	6.0187	37.8491	0.228	6.29							Si
0.62	0.000308	0.052	0.000308	0.052	6.0187	SLD 11	6.0187	37.8491	0.228	6.29							Si
1.12	0.000308	0.052	0.000308	0.052	2.1531	SLD 11	4.1817	37.8491	0.228	9.05							Si
1.24	0.000308	0.052	0.000308	0.052		SLD 10		0	0.228	+							Si

Verifiche a taglio in famiglia SLU

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	coeff	Verifica
0	0.0000105	0.000308	0	32.54	SLU 16	32.54	37.91	276.2	128.58	128.58	1	3.95	Si
0.13	0.0000105	0.000404	0	26.34	SLU 16	26.34	41.51	276.2	128.58	128.58	1	4.88	Si
0.62	0.0000105	0.000308	0	2.47	SLU 9	2.47	37.91	276.2	128.58	128.58	1	52.16	Si
1.12	0.0000105	0.000308	0	-23.02	SLU 16	-23.02	-37.91	-276.2	-128.58	-128.58	1	5.58	Si
1.24	0.0000105	0.000308	0	-29.23	SLU 16	-29.23	-37.91	-276.2	-128.58	-128.58	1	4.4	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLV

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	coeff	Verifica
0	0.0000105	0.000308	0	24.8	SLV 6	24.8	37.91	276.2	128.58	128.58	1	5.18	Si
0.13	0.0000105	0.000308	0	21	SLV 6	21	37.91	276.2	128.58	128.58	1	6.12	Si
0.62	0.0000105	0.000308	0	5.88	SLV 6	5.88	37.91	276.2	128.58	128.58	1	21.85	Si
0.62	0.0000105	0.000308	0	-2.41	SLV 11	-2.41	-37.91	-276.2	-128.58	-128.58	1	53.4	Si
1.12	0.0000105	0.000308	0	-17.53	SLV 11	-17.53	-37.91	-276.2	-128.58	-128.58	1	7.34	Si
1.24	0.0000105	0.000308	0	-21.32	SLV 11	-21.32	-37.91	-276.2	-128.58	-128.58	1	6.03	Si

Verifiche SLD Resistenza a taglio

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	coeff	Verifica
0	0.0000105	0.000308	0	22.6	SLD 6	22.6	37.91	276.2	128.58	128.58	1	5.69	Si
0.13	0.0000105	0.000308	0	18.8	SLD 6	18.8	37.91	276.2	128.58	128.58	1	6.84	Si
0.62	0.0000105	0.000308	0	3.69	SLD 6	3.69	37.91	276.2	128.58	128.58	1	34.88	Si
0.62	0.0000105	0.000308	0	-0.21	SLD 11	-0.21	-37.91	-276.2	-128.58	-128.58	1	610.98	Si
1.12	0.0000105	0.000308	0	-15.33	SLD 11	-15.33	-37.91	-276.2	-128.58	-128.58	1	8.39	Si
1.24	0.0000105	0.000308	0	-19.13	SLD 11	-19.13	-37.91	-276.2	-128.58	-128.58	1	6.72	Si

Verifiche delle tensioni in esercizio

x	Rara								Quasi permanente						Verifica
	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ f.	σ f lim.	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ FRP	σ FRP lim.	
0	-2.1637	1	-1.5594	194	14940	2996	360000	-2.1637	1	-1.5594	194	11205			Si
0.13	0.8954	4	3.4175	438	14940	6369	360000	0.1803	1	2.4488	314	11205			Si
0.62	5.9291	4	5.9567	776	14940	11637	360000	4.8058	1	4.8518	632	11205			Si
1.12	2.2808	4	4.3656	569	14940	8528	360000	1.9096	1	3.6322	473	11205			Si
1.24	0	2	0	0	14940	0	360000	0	1	0	0	11205			Si

Verifica di apertura delle fessure

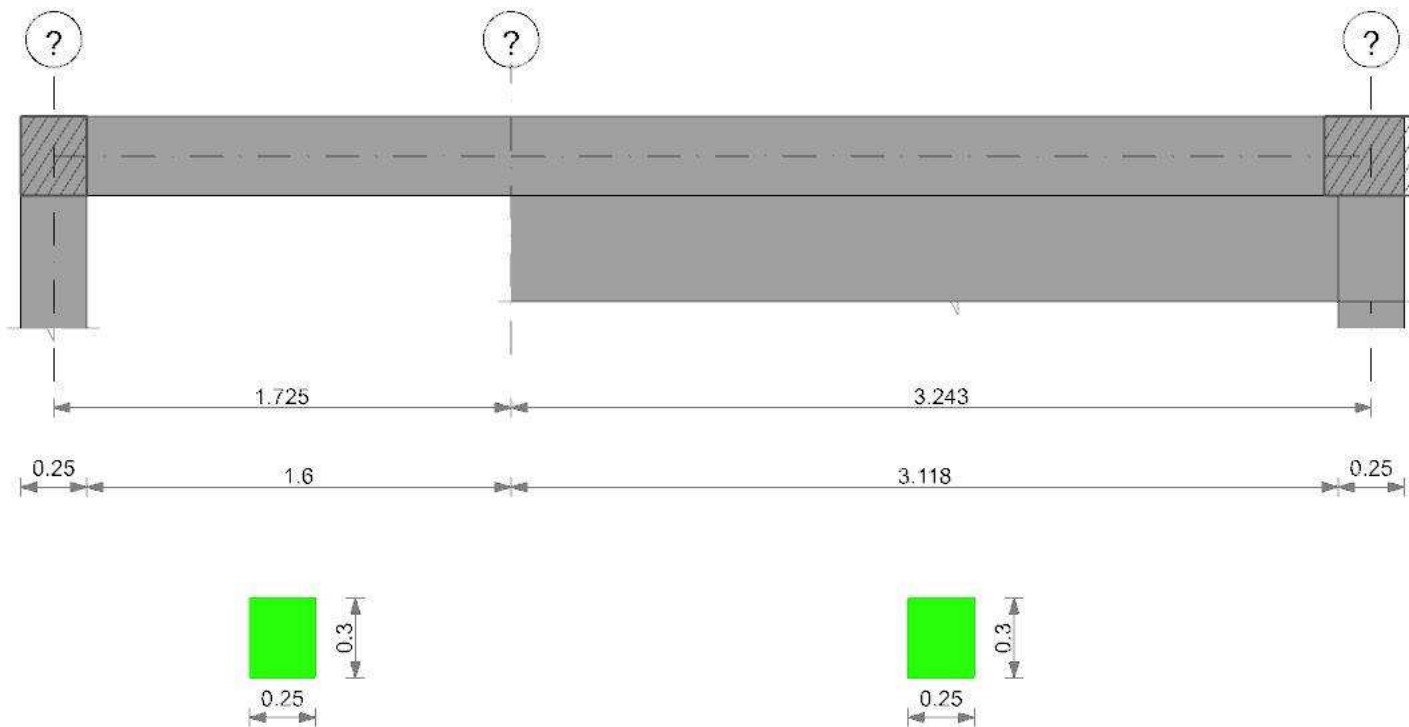
La campata non presenta apertura delle fessure

Verifica di deformabilità

x	Rara				Frequente				Quasi permanente						Verifica	
	Elastica+	Elastica-	Fess.+	Fess.-	Elastica+	Elastica-	Fess.+	Fess.-	Elastica+	Elastica-	Fess. viscosa+	Comb.	Fess. viscosa-	Comb.		I/f
0.13	0.00001	0.00001	0.00001	0	0.00001	0.00001	0	0	0.00001	0.00001	0.00001	1	0.00001	1	9999	Si
0.62	0.00003	0.00002	0.00002	0.00002	0.00002	0.00002	0.00002	0.00002	0.00002	0.00002	0.00004	1	0.00004	1	9999	Si
0.66	0.00003	0.00002	0.00002	0.00002	0.00002	0.00002	0.00002	0.00002	0.00002	0.00002	0.00004	1	0.00004	1	9999	Si
1.12	0.00001	0.00001	0.00001	0.00001	0.00001	0.00001	0.00001	0.00001	0.00001	0.00001	0.00001	1	0.00001	1	9999	Si

Trave a "Copertura" (-13; 625)-(502; 625)

Geometria

**Caratteristiche dei materiali**

Acciaio: B450C Fyk 450000

Calcestruzzo: C25/30 Rck 30000

Elenco delle sezioni

N°	Descrizione	Tipo	Base	Altezza	Copriferro sup.	Copriferro inf.	Copriferro lat.
1	R 25x30	Rettangolare	0.25	0.3	0.035	0.035	0.035

Diagramma verifica stato limite ultimo flessione

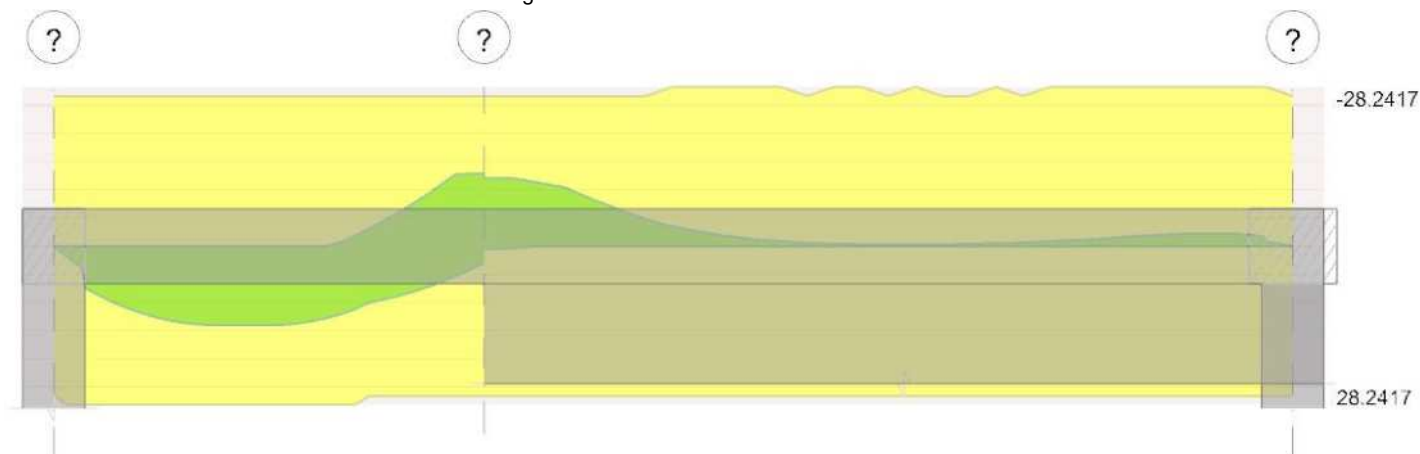


Diagramma verifica stato limite ultimo taglio

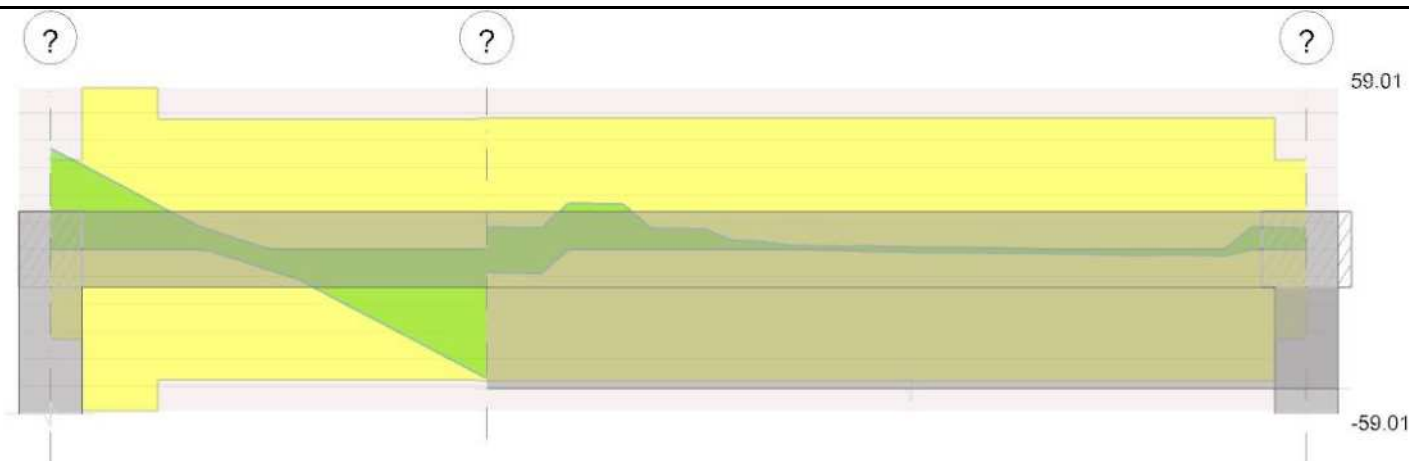
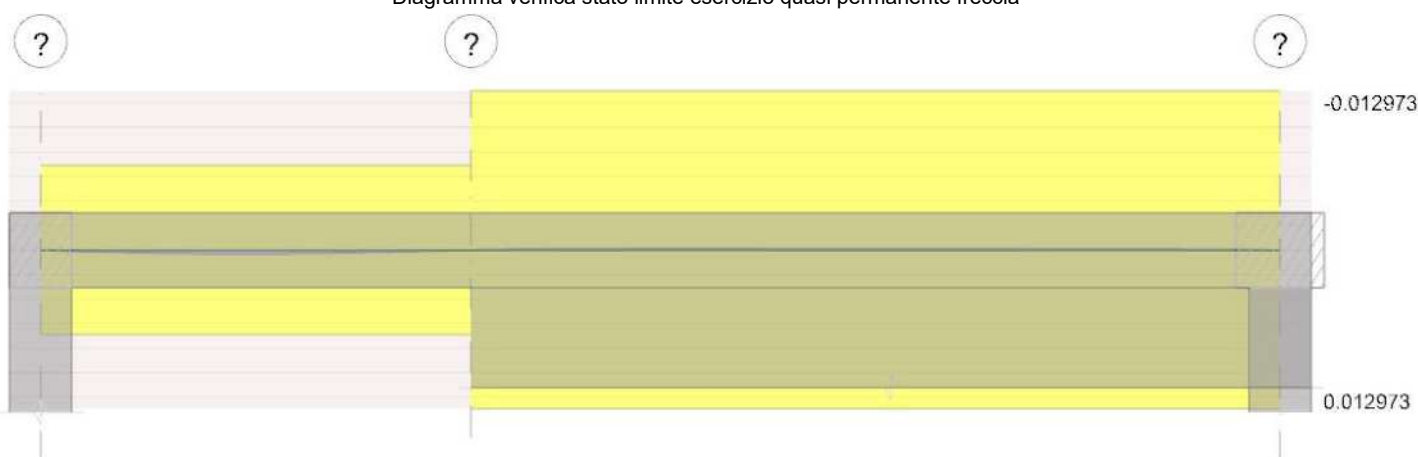


Diagramma verifica stato limite esercizio quasi permanente freccia



Output campate

Campata 1 tra i fili ? - ?, sezione R 25x30, aste 14, 13

Verifiche a flessione in famiglia SLU

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	coeff	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	coeff	Verifica
0	0.000308	0.05	0.000308	0.05	0	SLU 16	0	28.2417	0.189	+∞							Si
0.13	0.000308	0.05	0.000308	0.05	4.246	SLU 16	7.3961	28.2417	0.189	3.82							Si
0.69	0.000308	0.05	0.000308	0.05	13.9265	SLU 16	14.0334	28.2417	0.189	2.01							Si
0.86	0.000308	0.05	0.000308	0.05	13.7737	SLU 16	14.0313	28.2417	0.189	2.01							Si
1.72	0.000308	0.05	0.000308	0.05							-8.7361	SLU 16	-8.7361	-28.2417	0.189	3.23	Si

Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1

Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: $\epsilon c2= 0.002$, $\epsilon yd= 0.0019$

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	coeff	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	coeff	Verifica
0	0.000308	0.05	0.000308	0.05	0	SLV 15	0	26.6205	0.269	+∞							Si
0.13	0.000308	0.05	0.000308	0.05	3.0018	SLV 5	5.2925	26.6205	0.269	5.03							Si
0.86	0.000308	0.05	0.000308	0.05	11.2447	SLV 5	11.2447	26.6205	0.269	2.37							Si
1.72	0.000308	0.05	0.000308	0.05	0.3606	SLV 5	3.0215	26.6205	0.269	8.81	-12.793	SLV 12	-12.793	-26.6205	0.269	2.08	Si

Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1

Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: $\epsilon c2= 0.002$, $\epsilon yd= 0.0019$

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	coeff	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	coeff	Verifica
0	0.000308	0.05	0.000308	0.05	0	SLD 13	0	26.6205	0.269	+∞							Si
0.13	0.000308	0.05	0.000308	0.05	2.7497	SLD 5	4.8144	26.6205	0.269	5.53							Si
0.8	0.000308	0.05	0.000308	0.05	9.5657	SLD 5	9.5657	26.6205	0.269	2.78							Si
0.86	0.000308	0.05	0.000308	0.05	9.5051	SLD 5	9.5657	26.6205	0.269	2.78							Si
1.72	0.000308	0.05	0.000308	0.05							-9.3139	SLD 12	-9.3139	-26.6205	0.269	2.86	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLU

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	coeff	Verifica
0	0	0.000308	0	37.03	SLU 16	37.03	32.77	198.42	0	32.77	1	0.88	Si
0.13	0.0000067	0.000308	0	30.93	SLU 16	30.93	32.77	198.42	59.01	59.01	1	1.91	Si
0.86	0.0000054	0.000308	0	-5.06	SLU 16	-5.06	-32.77	-198.42	-47.66	-47.66	1	9.41	Si
1.72	0.0000055	0.000308	0	-47.15	SLU 16	-47.15	-32.77	-198.42	-48.25	-48.25	1	1.02	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLV

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	coeff	Verifica
0	0	0.000308	0	25.88	SLV 5	25.88	32.77	198.42	0	32.77	1	1.27	Si
0.13	0.0000067	0.000308	0	22.16	SLV 5	22.16	32.77	198.42	59.01	59.01	1	2.66	Si
0.86	0.0000054	0.000308	0	0.21	SLV 5	0.21	32.77	198.42	47.66	47.66	1	227.99	Si
0.86	0.0000054	0.000308	0	-7.42	SLV 12	-7.42	-32.77	-198.42	-47.66	-47.66	1	6.43	Si
1.72	0.0000055	0.000308	0	-33.09	SLV 12	-33.09	-32.77	-198.42	-48.25	-48.25	1	1.46	Si

Verifiche SLD Resistenza a taglio

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	coeff	Verifica
0	0	0.000308	0	23.86	SLD 5	23.86	32.77	198.42	0	32.77	1	1.37	Si
0.13	0.0000067	0.000308	0	20.14	SLD 5	20.14	32.77	198.42	59.01	59.01	1	2.93	Si
0.86	0.0000054	0.000308	0	-5.4	SLD 12	-5.4	-32.77	-198.42	-47.66	-47.66	1	8.83	Si
1.72	0.0000055	0.000308	0	-31.07	SLD 12	-31.07	-32.77	-198.42	-48.25	-48.25	1	1.55	Si

Verifiche delle tensioni in esercizio

x	Rara								Quasi permanente						Verifica
	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ f.	σ f lim.	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ FRP	σ FRP lim.	
0	0	4	0	0	14940	0	360000	0	1	0	0	11205			Si
0.13	2.9777	4	5.1838	1187	14940	17811	360000	2.5252	1	4.3887	1005	11205			Si
0.86	9.5871	4	9.7867	2242	14940	33626	360000	7.9563	1	8.1712	1872	11205			Si
1.72	-6.4397	4	-6.4397	1475	14940	22126	360000	-6.2162	1	-6.2162	1424	11205			Si

Verifica di apertura delle fessure

La campata non presenta apertura delle fessure

Verifica di deformabilità

x	Rara				Frequente				Quasi permanente						Verifica	
	Elastica+	Elastica-	Fess.+	Fess.-	Elastica+	Elastica-	Fess.+	Fess.-	Elastica+	Elastica-	Fess. viscosa+	Comb.	Fess. viscosa-	Comb.		l/f
0.13	0.00004	0.00003	0.00004	0.00003	0.00004	0.00003	0.00003	0.00003	0.00003	0.00003	0.00008	1	0.00008	1	9999	Si
0.8	0.00017	0.00014	0.00015	0.00012	0.00015	0.00014	0.00013	0.00012	0.00014	0.00014	0.00032	1	0.00032	1	5412	Si
0.86	0.00017	0.00014	0.00015	0.00012	0.00015	0.00014	0.00013	0.00012	0.00014	0.00014	0.00032	1	0.00032	1	5442	Si

7.4 Verifiche piastre C.A.

Le unità di misura elencate nel capitolo sono in [m, kN, deg] ove non espressamente specificato.

Nodo: indice del nodo di verifica.

Dir.: direzione della sezione di verifica.

B: base della sezione rettangolare di verifica. [m]

H: altezza della sezione rettangolare di verifica. [m]

A. sup.: area barre armatura superiori. [m²]

C. sup.: distanza media delle barre superiori dal bordo superiore della sezione. [m]

A. inf.: area barre armatura inferiori. [m²]

C. inf.: distanza media delle barre inferiori dal bordo inferiore della sezione. [m]

Comb.: combinazione di verifica.

M: momento flettente. [kN*m]

N: sforzo normale. [kN]

Mu: momento flettente ultimo. [kN*m]

Nu: sforzo normale ultimo. [kN]

c.s.: coefficiente di sicurezza.

Verifica: stato di verifica.

σc: tensione nel calcestruzzo. [kN/m²]

σlim: tensione limite. [kN/m²]

Es/Ec: coefficiente di omogenizzazione.

σf: tensione nell'acciaio d'armatura. [kN/m²]

εsm: deformazione unitaria media delle barre di armatura.

Δmax: distanza massima tra le fessure. [m]

Wd: valore di calcolo di apertura delle fessure. [m]

Comb.: combinazione.

Fh: componente orizzontale del carico. [kN]

Fv: componente verticale del carico. [kN]

Cnd: resistenza valutata a breve o lungo termine (BT - LT).

Ad: adesione di progetto. [kN/m²]

Phi: angolo di attrito di progetto. [deg]

RPI: resistenza passiva laterale unitaria di progetto. [kN/m]

γR: coefficiente parziale sulla resistenza di progetto.

Rd: resistenza alla traslazione di progetto. [kN]

Ed: azione di progetto. [kN]
Rd/Ed: coefficiente di sicurezza allo scorrimento.
ID: indice della verifica di capacità portante.
Fx: componente lungo x del carico. [kN]
Fy: componente lungo y del carico. [kN]
Fz: componente verticale del carico. [kN]
Mx: componente lungo x del momento. [kN*m]
My: componente lungo y del momento. [kN*m]
ix: inclinazione del carico in x. [deg]
iy: inclinazione del carico in y. [deg]
ex: eccentricità del carico in x. [m]
ey: eccentricità del carico in y. [m]
B': larghezza efficace. [m]
L': lunghezza efficace. [m]
Cnd: resistenza valutata per condizione a breve o lungo termine (BT - LT).
C: coesione di progetto. [kN/m²]
Qs: sovraccarico laterale da piano di posa. [kN/m²]
Rd: resistenza alla rottura del complesso di progetto. [kN]
Ed: azione di progetto (sforzo normale al piano di posa). [kN]
Rd/Ed: coefficiente di sicurezza alla capacità portante.
N:
Nq: fattore di capacità portante per il termine di sovraccarico.
Nc: fattore di capacità portante per il termine coesivo.
Ng: fattore di capacità portante per il termine attritivo.
S:
Sq: fattore correttivo di capacità portante per forma (shape), per il termine di sovraccarico.
Sc: fattore correttivo di capacità portante per forma (shape), per il termine coesivo.
Sg: fattore correttivo di capacità portante per forma (shape), per il termine attritivo.
D:
Dq: fattore correttivo di capacità portante per approfondimento (deep), per il termine di sovraccarico.
Dc: fattore correttivo di capacità portante per approfondimento (deep), per il termine coesivo.
Dg: fattore correttivo di capacità portante per approfondimento (deep), per il termine attritivo.
I:
Iq: fattore correttivo di capacità portante per inclinazione del carico, per il termine di sovraccarico.
Ic: fattore correttivo di capacità portante per inclinazione del carico, per il termine coesivo.
Ig: fattore correttivo di capacità portante per inclinazione del carico, per il termine attritivo.
B:
Bq: fattore correttivo di capacità portante per inclinazione della base, per il termine di sovraccarico.
Bc: fattore correttivo di capacità portante per inclinazione della base, per il termine coesivo.
Bg: fattore correttivo di capacità portante per inclinazione della base, per il termine attritivo.
G:
Gq: fattore correttivo di capacità portante per inclinazione del pendio, per il termine di sovraccarico.
Gc: fattore correttivo di capacità portante per inclinazione del pendio, per il termine coesivo.
Gg: fattore correttivo di capacità portante per inclinazione del pendio, per il termine attritivo.
P:
Pq: fattore correttivo di capacità portante per punzonamento, per il termine di sovraccarico.
Pc: fattore correttivo di capacità portante per punzonamento, per il termine coesivo.
Pg: fattore correttivo di capacità portante per punzonamento, per il termine attritivo.
E:
Eq: fattore correttivo di capacità portante per sisma (earthquake), per il termine di sovraccarico.
Ec: fattore correttivo di capacità portante per sisma (earthquake), per il termine coesivo.
Eg: fattore correttivo di capacità portante per sisma (earthquake), per il termine attritivo.

Platea a "Fondazione"

Verifiche condotte secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

Geometria



Caratteristiche dei materiali

Acciaio: B450C Fyk 450000
 Calcestruzzo: C25/30 Rck 30000

Sistema di riferimento e direzioni di armatura

Le coordinate citate nel seguito sono espresse in un sistema di riferimento cartesiano con origine in (0; 0; -0.45), direzione dell'asse X = (0.01; 0; 0), direzione dell'asse Y = (0; 0.01; 0).

Le direzioni X/Y di armatura e le sezioni X/Y di verifica sono individuate dagli assi del sistema di riferimento.

Verifiche nei nodi**Verifiche SLU flessione nei nodi**

La struttura è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per le combinazioni SLV, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	Mu	Nu	c.s.	Verifica
766	X	1	0.3	0.00077	0.049	0.000565	0.036	SLU 16	-70.5666	0	-71.9793	0	1.02	Si
764	X	1	0.3	0.00077	0.049	0.000565	0.036	SLU 16	-70.4831	0	-71.9793	0	1.0212	Si
767	X	1	0.3	0.00077	0.049	0.000565	0.036	SLU 16	-70.3868	0	-71.9793	0	1.0226	Si
867	X	1	0.3	0.00077	0.049	0.000565	0.036	SLU 16	-70.13	0	-71.9793	0	1.0264	Si
762	X	1	0.3	0.00077	0.049	0.000565	0.036	SLU 16	-70.109	0	-71.9793	0	1.0267	Si

Verifiche SLD Resistenza flessione nei nodi

La struttura è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	Mu	Nu	c.s.	Verifica
2010	X	0.5	0.3	0.000385	0.049	0.000283	0.036	SLD 6	-22.0337	0	-32.1287	0	1.4582	Si
764	X	1	0.3	0.00077	0.049	0.000565	0.036	SLD 2	-46.1688	0	-68.3936	0	1.4814	Si
766	X	1	0.3	0.00077	0.049	0.000565	0.036	SLD 2	-46.1174	0	-68.3936	0	1.483	Si
762	X	1	0.3	0.00077	0.049	0.000565	0.036	SLD 2	-46.0251	0	-68.3936	0	1.486	Si
767	X	1	0.3	0.00077	0.049	0.000565	0.036	SLD 2	-45.8967	0	-68.3936	0	1.4902	Si

Verifiche SLE tensione calcestruzzo nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	σc	σlim	Es/Ec	Verifica
766	X	1	0.3	0.00077	0.049	0.000565	0.036	SLE QP 1	-45.4399	0	-5706	11205	15	Si
764	X	1	0.3	0.00077	0.049	0.000565	0.036	SLE QP 1	-45.3833	0	-5699	11205	15	Si
767	X	1	0.3	0.00077	0.049	0.000565	0.036	SLE QP 1	-45.3316	0	-5692	11205	15	Si
867	X	1	0.3	0.00077	0.049	0.000565	0.036	SLE QP 1	-45.1942	0	-5675	11205	15	Si
762	X	1	0.3	0.00077	0.049	0.000565	0.036	SLE QP 1	-45.1453	0	-5669	11205	15	Si

Verifiche SLE tensione acciaio nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	σf	σlim	Es/Ec	Verifica
766	X	1	0.3	0.00077	0.049	0.000565	0.036	SLE RA 4	-50.4743	0	286856	360000	15	Si
764	X	1	0.3	0.00077	0.049	0.000565	0.036	SLE RA 4	-50.4087	0	286484	360000	15	Si
767	X	1	0.3	0.00077	0.049	0.000565	0.036	SLE RA 4	-50.351	0	286155	360000	15	Si
867	X	1	0.3	0.00077	0.049	0.000565	0.036	SLE RA 4	-50.1724	0	285141	360000	15	Si
762	X	1	0.3	0.00077	0.049	0.000565	0.036	SLE RA 4	-50.1347	0	284926	360000	15	Si

Verifiche SLE fessurazione nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	εsm	Δmax	Wd	Es/Ec	Verifica
766	X	1	0.3	0.00077	0.049	0.000565	0.036	SLE QP 1	-45.4399	0	0.00075	0.388	0.000292	15	Si
764	X	1	0.3	0.00077	0.049	0.000565	0.036	SLE QP 1	-45.3833	0	0.00075	0.388	0.000291	15	Si
767	X	1	0.3	0.00077	0.049	0.000565	0.036	SLE QP 1	-45.3316	0	0.00075	0.388	0.000291	15	Si
867	X	1	0.3	0.00077	0.049	0.000565	0.036	SLE QP 1	-45.1942	0	0.00075	0.388	0.00029	15	Si
762	X	1	0.3	0.00077	0.049	0.000565	0.036	SLE QP 1	-45.1453	0	0.00075	0.388	0.00029	15	Si

Verifiche geotecniche**Dati geometrici dell'impronta di calcolo**

Forma dell'impronta di calcolo: rettangolare di area equivalente

Centro impronta, nel sistema globale: 12.1; 3.7; -0.8

Lato minore B dell'impronta: 7.3

Lato maggiore L dell'impronta: 24.1

Area dell'impronta rettangolare di calcolo: 176.9

Verifica di scorrimento sul piano di posa

Coefficiente di sicurezza minimo per scorrimento 5.88

Comb.	Fh	Fv	Cnd	Ad	Phi	RPI	yR	Rd	Ed	Rd/Ed	Verifica
SLU 4	0	-3778.74	LT	0	18	0.95	1.1	1138.04	0	14649364551.93	Si
SLV 1	183.87	-3619.56	LT	0	18	0.95	1.1	1080.63	183.87	5.88	Si

Verifiche geotecniche di capacità portante sul piano di posa

Profondità massima del bulbo di rottura considerato: 6.69 m

Peso specifico efficace del terreno di progetto γs: 1836 daN/m³

Accelerazione normalizzata massima attesa al suolo Amax per verifiche in SLD: 0.009

Accelerazione normalizzata massima attesa al suolo Amax per verifiche in SLV: 0.018

Coefficiente di sicurezza minimo per portanza 26.25

ID	Comb.	Fx	Fy	Fz	Mx	My	ix	iy	ex	ey	B'	L'	Cnd	C	Phi	Qs	yR	Rd	Ed	Rd/Ed	Verifica
1	SLU 16	0	0	-5235.76	1594.1352	362.9332	0	0	0.07	0.3	6.73	23.97	LT	0	33	5	2.3	137448.94	5235.76	26.25	Si
2	SLV 5	0	-160.82	-3619.76	1602.1593	482.6099	0	-3	0.13	0.44	6.45	23.84	LT	0	33	5	2.3	110668.77	3619.76	30.57	Si
3	SLD 5	0	-75.52	-3619.87	1292.5483	371.1782	0	-1	-0.1	0.36	6.62	23.9	LT	0	33	5	2.3	125100.52	3619.87	34.56	Si

Verifiche geotecniche di capacità portante - Fattori utilizzati nel calcolo di Rd

ID	N			S			D			I			B			G			P			E		
	Nq	Nc	Ng	Sq	Sc	Sg	Dq	Dc	Dg	Iq	Ic	Ig	Bq	Bc	Bg	Gq	Gc	Gg	Pq	Pc	Pg	Eq	Ec	Eg
1	26	38	32	1.15	1.16	0.92	0	0	0	1	1	1	1	1	1	0	0	0				1	1	1
2	26	38	32	1.15	1.15	0.92	0	0	0	0.92	0.92	0.88	1	1	1	0	0	0				0.99	0.99	0.99
3	26	38	32	1.15	1.16	0.92	0	0	0	0.96	0.96	0.94	1	1	1	0	0	0				1	1	1

7.5 Verifiche solai C.A.

Le unità di misura elencate nel capitolo sono in [m, kN] ove non espressamente specificato.

N°: indice progressivo.

Descrizione: descrizione della sezione.

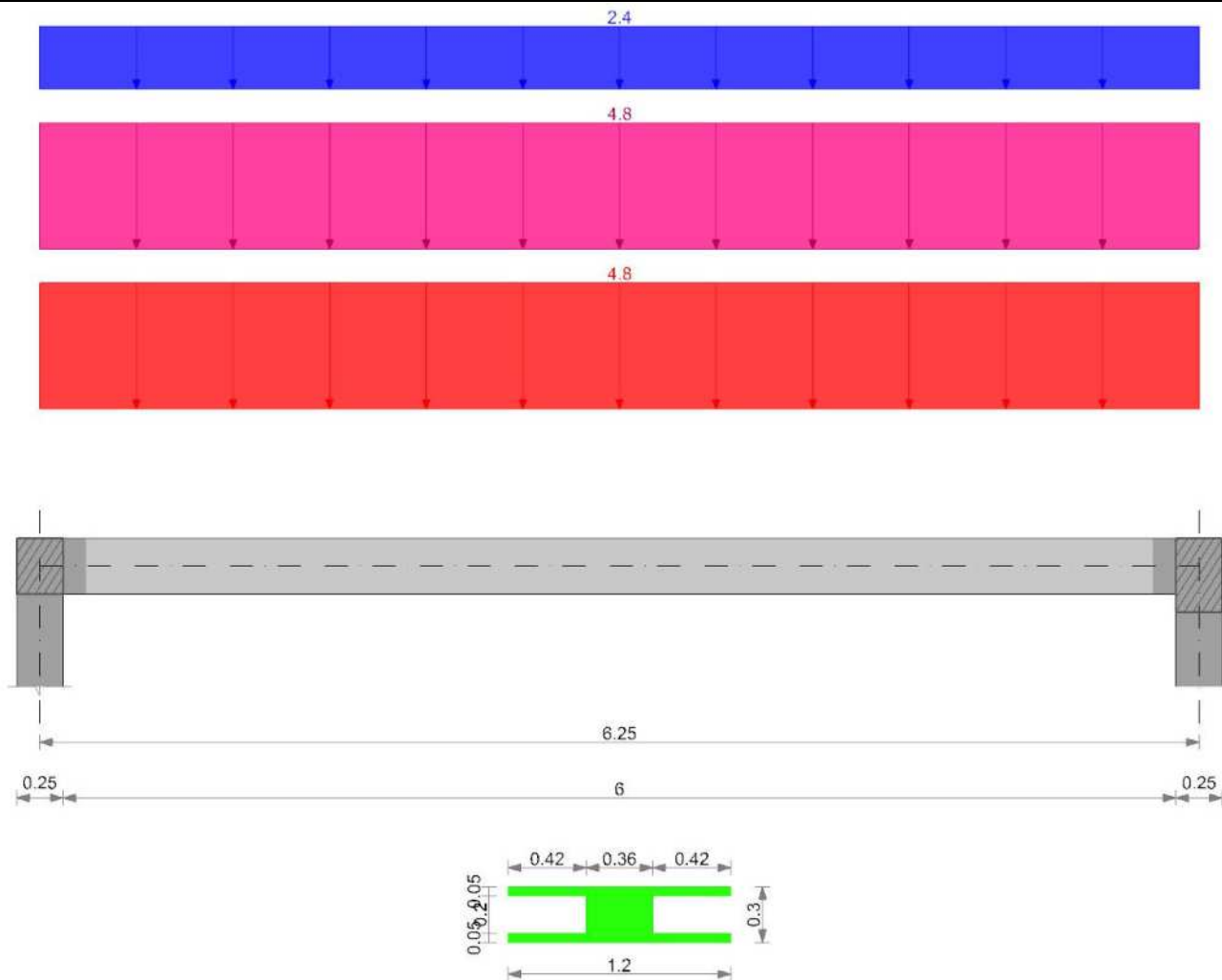
Tipo: tipo di sezione.

Int.: interasse. [m]
B anima: larghezza dell'anima. [m]
Altezza: altezza della sezione. [m]
H cappa: spessore della cappa. [m]
H lastra: spessore della lastra prefabbricata. [m]
C. sup.: minima distanza del bordo superiore della armatura superiore dalla superficie del getto. [m]
C. inf.: minima distanza del bordo inferiore della armatura inferiore dalla superficie del getto. [m]
C. inf. agg.: minima distanza del bordo inferiore della armatura inferiore aggiuntiva dalla superficie del getto. [m]
Peso: peso per unità di superficie. [kN/m²]
Descrizione: nome dell'appoggio.
Fittizio: indica se l'appoggio è fittizio o reale.
Larghezza inferiore: larghezza della porzione inferiore dell'appoggio; il valore 0 indica che vi è solo la porzione superiore. [m]
Larghezza superiore: larghezza della porzione superiore dell'appoggio; il valore 0 indica che vi è solo la porzione inferiore. [m]
Sfalsamento: sfalsamento asse della porzione superiore rispetto all'asse della porzione inferiore, misurata in orizzontale. [m]
Rigidità appoggio: permette di considerare l'appoggio come fisso o cedevole in direzione verticale con legge elastica lineare. [kN/m]
x: distanza da asse appoggio sinistro. [m]
A sup.: area efficace di armatura longitudinale superiore. [m²]
C.b. sup.: distanza dal bordo del baricentro dell'armatura longitudinale superiore. [m]
A inf.: area efficace di armatura longitudinale inferiore. [m²]
C.b. inf.: distanza dal bordo del baricentro dell'armatura longitudinale inferiore. [m]
M+ela: momento flettente desunto dal solutore che tende le fibre inferiori. [kN*m]
M+des: momento flettente di progetto che tende le fibre inferiori. [kN*m]
M+ult: momento ultimo per trazione delle fibre inferiori. [kN*m]
x/d: rapporto tra posizione asse neutro e altezza utile.
coeff: coefficiente di sicurezza.
M-ela: momento flettente desunto dal solutore che tende le fibre superiori. [kN*m]
M-des: momento flettente di progetto che tende le fibre superiori. [kN*m]
M-ult: momento ultimo per trazione delle fibre superiori. [kN*m]
Verifica: stato di verifica.
Asl: area di armatura longitudinale tesa per valutazione resistenza taglio. [m²]
Vela: sforzo di taglio elastico. [kN]
Vdes: taglio di progetto. [kN]
Vrd: [kN]
Rara: famiglia di combinazione di verifica.
Mela: momento elastico. [kN*m]
Mdes: momento di progetto. [kN*m]
 σc : tensione di compressione nel calcestruzzo. [kN/m²]
 $\sigma c \text{ lim.}$: tensione limite di compressione nel calcestruzzo. [kN/m²]
 σf : tensione di trazione nell'acciaio. [kN/m²]
 $\sigma f \text{ lim.}$: tensione limite di trazione nell'acciaio. [kN/m²]
Elastica+: massima freccia a sezione interamente reagente di solo calcestruzzo. [m]
Elastica-: minima freccia a sezione interamente reagente di solo calcestruzzo. [m]
Fess.+: massima freccia a sezione fessurata ed omogeneizzata. [m]
Fess.-: minima freccia a sezione fessurata ed omogeneizzata. [m]
Quasi permanente: famiglia di combinazione di verifica.
MRd: momento resistente di servizio. [kN*m]
Fess. viscosa+: massima freccia a sezione fessurata ed omogeneizzata a viscosità esaurita. [m]
Fess. viscosa-: minima freccia a sezione fessurata ed omogeneizzata a viscosità esaurita. [m]
l/f: rapporto luce su freccia in combinazione quasi permanente.
Bordo: bordo interessato dalla fessura.
Rara: famiglia di combinazione per verifica inferiore.
Dmax: distanza massima tra le fessure. [m]
Esm: dilatazione media delle barre di armatura.
Wd: valore di calcolo di apertura delle fessure. [m]
Frequente: famiglia di combinazione per verifica inferiore.
Quasi permanente: famiglia di combinazione per verifica inferiore.
Frequente: famiglia di combinazione di verifica.
Appoggio n.: numero progressivo di appoggio.
Descrizione: descrizione dell'appoggio.
SLU max: reazione massima in SLU. [kN]
SLU min: reazione minima in SLU. [kN]
Rara max: reazione massima in SLE rara. [kN]
Rara min: reazione minima in SLE rara. [kN]
Freq. max: reazione massima in SLE frequente. [kN]
Freq. min: reazione minima in SLE frequente. [kN]
Q.P. max: reazione massima in SLE quasi permanente. [kN]
Q.P. min: reazione minima in SLE quasi permanente. [kN]

Sez A solaio "Copertura"

Verifica di solaio condotta secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.).

Geometria



Caratteristiche dei materiali

Acciaio: B450C Fyk 450000
Calcestruzzo: C25/30 Rck 30000

Elenco delle sezioni

N°	Descrizione	Tipo	Int.	B anima	Altezza	H cappa	H lastra	C. sup.	C. inf.	C. inf. agg.	Peso
1	Pre 36x(5+20+5)/120	Predalle	1.2	0.36	0.3	0.05	0.05	0.01	0.01	0.04	4

Geometria delle campate

Campata 1 tra gli appoggi ascissa 12 - ascissa 637

Luce: 6.25;
sezione n° 1 - Pre 36x(5+20+5)/120
Ampiezza senza alleggerimento sx: 0.25
Ampiezza senza alleggerimento dx: 0.25

Elenco degli appoggi

N°	Descrizione	Fittizio	Larghezza inferiore	Larghezza superiore	Sfalsamento	Rigidezza appoggio
1		No	0.25	0	0	
2		No	0.25	0	0	

Elenco dei carichi

Campata 1

Carico uniforme: permanente 4.8; permanente portato 4.8; variabile 2.4

Diagramma verifica stato limite ultimo flessione

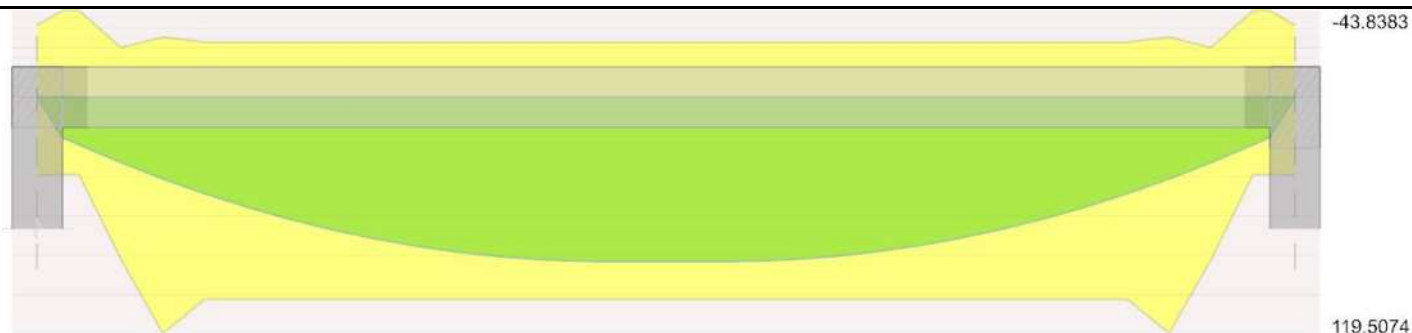


Diagramma verifica stato limite ultimo taglio

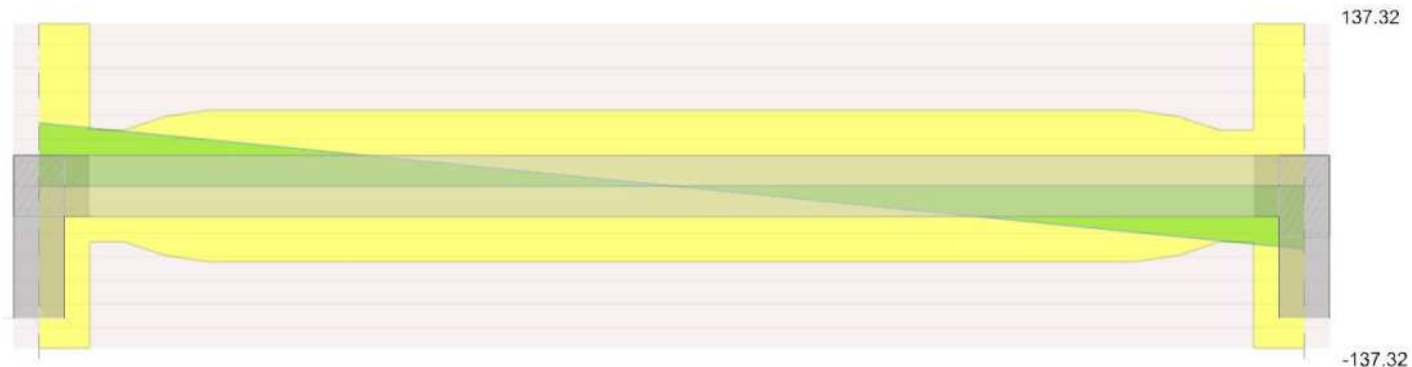
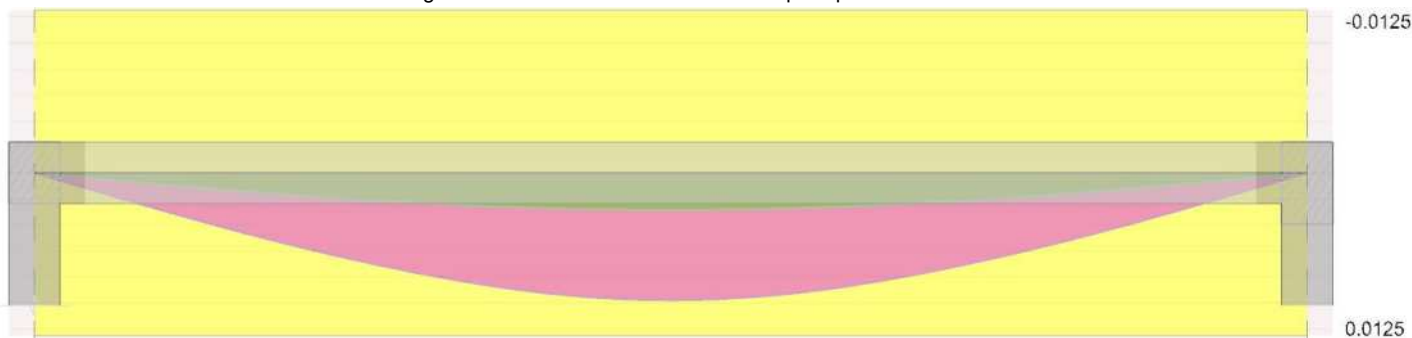


Diagramma verifica stato limite esercizio quasi permanente freccia



Output campate

Campata 1

Verifiche a flessione in famiglia SLU

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	M+des	M+ult	x/d	coeff	M-ela	M-des	M-ult	x/d	coeff	Verifica
0	0.00028	0.018	0.000402	0.048						0	0	-36.3082	0.07	+∞	Si
0.13	0.00035	0.016	0.000402	0.048	6.5231	20.3409	39.2278	0.056	1.93						Si
2.92	0.00017	0.013	0.001021	0.034	82.8333	83.2031	102.1369	0.094	1.23						Si
3.13	0.00017	0.013	0.001021	0.034	83.2031	83.2031	102.1369	0.094	1.23						Si
6.12	0.00035	0.016	0.000402	0.048	6.5231	20.3409	39.2278	0.056	1.93						Si
6.25	0.00028	0.018	0.000402	0.048	0	0	39.2436	0.059	+∞						Si

Verifiche a taglio in famiglia SLU

x	Asl	Vela	Vdes	Vrd	Verifica
0	0.000349	53.25	53.25	137.32	Si
0.13	0.000402	51.12	51.12	137.32	Si
0.42	0.000402	46.15	46.15	47.17	Si
6.12	0.000402	-51.12	-51.12	-137.32	Si
6.25	0.000349	-53.25	-53.25	-137.32	Si

Verifiche delle tensioni in esercizio

x	Rara							Quasi permanente					Verifica
	Mela	Mdes	σ c	σ c lim.	σ f.	σ f lim.	MRd	Mela	Mdes	σ c	σ c lim.	MRd	
0	0	0	0	14940	0	360000	0	0	0	0	11205		Si
0.13	4.5937	14.3246	751	14940	11300	360000	3.675	11.4597	0.0006	11205			Si
3.13	58.5937	58.5937	5647	14940	257579	360000	46.875	46.875	0.0045	11205			Si
6.12	4.5938	14.3246	751	14940	11300	360000	3.675	11.4597	0.0006	11205			Si
6.25	0	0	0	14940	0	360000	0	0	0	11205			Si

Verifica di apertura delle fessure

x	Bordo	Rara			Frequente			Quasi permanente			Verifica
		Dmax	Esm	Wd	Dmax	Esm	Wd	Dmax	Esm	Wd	
2.92	inferiore	0.207	0.00083	0.000171	0.207	0.00077	0.000159	0.207	0.00072	0.000149	Si
3.13	inferiore	0.207	0.00083	0.000171	0.207	0.00077	0.000159	0.207	0.00072	0.000149	Si

Verifica di deformabilità

x	Rara				Frequente				Quasi permanente				Verifica	
	Elastica+	Elastica-	Fess.+	Fess.-	Elastica+	Elastica-	Fess.+	Fess.-	Elastica+	Elastica-	Fess. viscosa+	Fess. viscosa-		l/f
0.13	0.00023	0.00018	0.00028	0.00018	0.00019	0.00018	0.0002	0.00018	0.00018	0.00018	0.00058	0.00058	9999	Si
3.13	0.00354	0.00283	0.00475	0.00288	0.00297	0.00283	0.00319	0.00288	0.00283	0.00283	0.00978	0.00978	639	Si
6.12	0.00023	0.00018	0.00028	0.00018	0.00019	0.00018	0.0002	0.00018	0.00018	0.00018	0.00058	0.00058	9999	Si

Reazioni vincolari

Appoggio n.	Descrizione	SLU max	SLU min	Rara max	Rara min	Freq. max	Freq. min	Q.P. max	Q.P. min
1	ascissa 12	53.25	27	37.5	30	31.5	30	30	30
2	ascissa 637	53.25	27	37.5	30	31.5	30	30	30

7.6 Verifiche maschi in muratura

Le unità di misura elencate nel capitolo sono in [m, kN] ove non espressamente specificato.

X ini.: coordinate del punto iniziale del maschio. [m]

Y ini.: coordinate del punto iniziale del maschio. [m]

X fin.: coordinate del punto finale del maschio. [m]

Y fin.: coordinate del punto finale del maschio. [m]

Quota i.: livello o falda inferiore.

Quota s.: livello o falda superiore.

l: lunghezza del maschio. [m]

Sp.: spessore. [m]

h netta: altezza netta (a filo solai). [m]

h ini.: altezza nel modello al punto iniziale. [m]

h fin.: altezza nel modello al punto finale. [m]

a: distanza tra irrigidimenti laterali. [m]

a.s.,sx: lunghezza di appoggio del solaio di sinistra. [m]

a.s.,dx: lunghezza di appoggio del solaio di destra. [m]

fb: resistenza normalizzata a compressione verticale dei blocchi. [kN/m²]

fk: resistenza caratteristica a compressione della muratura utilizzata. [kN/m²]

fvk0: resistenza caratteristica a taglio in assenza di carichi verticali. [kN/m²]

fmedio: resistenza media a compressione della muratura utilizzata. [kN/m²]

r0: resistenza media a taglio in assenza di azioni normali [C8.7.1.16]. [kN/m²]

fv0: resistenza media a taglio in assenza di azioni normali [C8.7.1.17]. [kN/m²]

μ: coefficiente di attrito [C8.7.1.17].

φ: coefficiente di ammorsamento o ingranamento secondo Circolare 7 21-01-19 §C8.7.1.3.1.1.

fv,lim: valore massimo della resistenza a taglio che può essere impiegata nel calcolo. [kN/m²]

E: modulo di elasticità longitudinale della muratura utilizzato. [kN/m²]

G: modulo di elasticità tangenziale della muratura utilizzato. [kN/m²]

FC: fattore di confidenza della muratura.

Tipo di muratura: tipo di muratura per valutazione spessore secondo §4.5.4.

spessore: spessore muratura. [m]

spessore limite: spessore limite secondo §4.5.4. [m]

λ: snellezza elemento.

λ,lim: snellezza limite.

Verifica: stato di verifica.

Fbk: resistenza caratteristica a compressione dell'elemento dichiarata dal produttore. [kN/m²]

Fbk Lim.: resistenza caratteristica a compressione dell'elemento minima §7.8.1.2. [kN/m²]

Fbk_o: resistenza caratteristica a compressione dell'elemento in direzione orizzontale nel piano del muro dichiarato dal produttore. [kN/m²]

Fbk_o Lim.: resistenza caratteristica a compressione dell'elemento in direzione orizzontale nel piano del muro minima §7.8.1.2. [kN/m²]

fm: resistenza media a compressione della malta. [kN/m²]

fm Lim.: resistenza a compressione della malta minima §7.8.1.2. [kN/m²]

Comb.: combinazione.

Quota: quota della sezione di verifica. [m]

N: sforzo normale alla quota. [kN]

M: momento flettente nel piano. [kN*m]

p: fattore laterale di vincolo (4.5.6).

N1: sforzo normale derivante dai maschi superiori. [kN]

d1: eccentricità dello sforzo normale derivante dai maschi superiori. [m]

es1: eccentricità dovuta alla posizione eccentrica dei maschi sovrastanti la sezione di verifica. [m]

N2: sforzo normale derivante dai solai. [kN]

es2: eccentricità dovuta alla risultante eccentrica delle reazioni di appoggio dei solai sovrastanti. [m]

ea: eccentricità dovuta a tolleranze di esecuzione. [m]

ev: eccentricità dovuta ad azioni ortogonali (vento, sisma). [m]

e ver: eccentricità di verifica nel piano normale al piano medio del maschio. [m]

Φt: coefficiente di riduzione della resistenza per eccentricità nel piano normale al mediano.

Φl: coefficiente di riduzione della resistenza per eccentricità nel piano mediano.

Nu: sforzo normale ultimo. [kN]

N: sforzo normale. [kN]

σ0: tensione media di compressione. [kN/m²]

Mu: momento flettente ultimo. [kN*m]

c.s.: coefficiente di sicurezza.

V par: taglio nel piano. [kN]

σN: tensione media di compressione sulla parte reagente. [kN/m²]

l': lunghezza della parte compressa della parete. [m]

fvd: resistenza a taglio di calcolo. [kN/m²]

Vt scorr.: taglio ultimo per verifica a scorrimento. [kN]

Vt fess.diag.: taglio ultimo per verifica a fessurazione diagonale regolare [C8.7.1.17]. [kN]

Vt,lim: taglio limite [C8.7.1.18]. [kN]

c.s.: coefficiente di sicurezza a taglio.

fd: resistenza a compressione di calcolo. [kN/m²]

Sa: accelerazione massima, adimensionalizzata rispetto a g, che l'elemento strutturale subisce durante il sisma.

M: momento flettente fuori piano. [kN*m]

Mc: momento di collasso per azioni perpendicolari al piano. [kN*m]

Coeff.s.: coefficiente di sicurezza.

Stato limite: pF_SLU=Presso flessione per azioni non sismiche; V_SLU=Taglio per azioni non sismiche; PF_SLV=Presso flessione per azioni sismiche;

V_SLV=Taglio per azioni sismiche; PFFP_SLV=Presso flessione fuori piano per azioni sismiche; R_SLV=Ribaltamento per azioni sismiche.

Maschio 1

Verifiche condotte secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

Dati geometrici

X ini.	Y ini.	X fin.	Y fin.	Quota i.	Quota.s	l	Sp.	h netta	h ini.	h fin.	a	a.s.,sx	a.s.,dx
0	0	0	6.25	L2	L4	6.25	0.25	2.9	3.25	3.25			

Caratteristiche del materiale

(Circolare 7 21-01-19 C8.5.I) Muratura in mattoni semipieni e malta cementizia 3

fb	fk	fvk0	fmedio	r0	fv0	μ	φ	fv,lim	E	G	FC
12000	7000	300				0.58	0.77	780	7000000	2800000	

Verifica prescrizioni §4.5.4

Tipo di muratura	spessore	spessore limite	λ	λ,lim	Verifica
Muratura in elementi resistenti artificiali forati	0.25	0.24	12	20	Si

Verifica prescrizioni §7.8.1.2

Fbk	Fbk Lim.	Fbk	Fbk Lim.	fm	fm Lim.	Verifica
12000	5000	2400	1500	15000	5000	Si

Verifica a pressoflessione per azioni non sismiche 4.5.6.2 D.M. 17-01-18 (N.T.C.) γM = 2

Comb.	Quota	N	M	p	N1	d1	es1	N2	es2	ea	ev	e ver	Φt	ΦI	Nu	Verifica
SLU 16	-0.225	-235.24		1	0	0	0	0	0	0.0145	0	0.0145	0.64	1	3502.78	Si
SLU 16	1.4	-163.41		1	0	0	0	0	0	0.0145	0	0.0145	0.64	1	3502.78	Si
SLU 16	3.025	-87.97		1	0	0	0	0	0	0.0145	0	0.0145	0.64	1	3502.78	Si
SLU 15	-0.225	-232.3		1	0	0	0	0	0	0.0145	0	0.0145	0.64	1	3502.78	Si
SLU 15	1.4	-161.16		1	0	0	0	0	0	0.0145	0	0.0145	0.64	1	3502.78	Si
SLU 15	3.025	-86.74		1	0	0	0	0	0	0.0145	0	0.0145	0.64	1	3502.78	Si
SLU 14	-0.225	-223.5		1	0	0	0	0	0	0.0145	0	0.0145	0.64	1	3502.78	Si
SLU 14	1.4	-154.44		1	0	0	0	0	0	0.0145	0	0.0145	0.64	1	3502.78	Si
SLU 14	3.025	-83.02		1	0	0	0	0	0	0.0145	0	0.0145	0.64	1	3502.78	Si
SLU 13	-0.225	-217.64		1	0	0	0	0	0	0.0145	0	0.0145	0.64	1	3502.78	Si
SLU 13	1.4	-149.95		1	0	0	0	0	0	0.0145	0	0.0145	0.64	1	3502.78	Si
SLU 13	3.025	-80.55		1	0	0	0	0	0	0.0145	0	0.0145	0.64	1	3502.78	Si
SLU 8	-0.225	-204.25		1	0	0	0	0	0	0.0145	0	0.0145	0.64	1	3502.78	Si
SLU 8	1.4	-144.89		1	0	0	0	0	0	0.0145	0	0.0145	0.64	1	3502.78	Si
SLU 8	3.025	-80.96		1	0	0	0	0	0	0.0145	0	0.0145	0.64	1	3502.78	Si
SLU 7	-0.225	-201.32		1	0	0	0	0	0	0.0145	0	0.0145	0.64	1	3502.78	Si
SLU 7	1.4	-142.65		1	0	0	0	0	0	0.0145	0	0.0145	0.64	1	3502.78	Si
SLU 7	3.025	-79.73		1	0	0	0	0	0	0.0145	0	0.0145	0.64	1	3502.78	Si
SLU 12	-0.225	-196.33		1	0	0	0	0	0	0.0145	0	0.0145	0.64	1	3502.78	Si
SLU 12	1.4	-130.87		1	0	0	0	0	0	0.0145	0	0.0145	0.64	1	3502.78	Si
SLU 12	3.025	-64.56		1	0	0	0	0	0	0.0145	0	0.0145	0.64	1	3502.78	Si
SLU 11	-0.225	-193.4		1	0	0	0	0	0	0.0145	0	0.0145	0.64	1	3502.78	Si
SLU 11	1.4	-128.63		1	0	0	0	0	0	0.0145	0	0.0145	0.64	1	3502.78	Si
SLU 11	3.025	-63.32		1	0	0	0	0	0	0.0145	0	0.0145	0.64	1	3502.78	Si
SLU 6	-0.225	-192.52		1	0	0	0	0	0	0.0145	0	0.0145	0.64	1	3502.78	Si
SLU 6	1.4	-135.92		1	0	0	0	0	0	0.0145	0	0.0145	0.64	1	3502.78	Si
SLU 6	3.025	-76.01		1	0	0	0	0	0	0.0145	0	0.0145	0.64	1	3502.78	Si
SLU 5	-0.225	-186.65		1	0	0	0	0	0	0.0145	0	0.0145	0.64	1	3502.78	Si
SLU 5	1.4	-131.44		1	0	0	0	0	0	0.0145	0	0.0145	0.64	1	3502.78	Si
SLU 5	3.025	-73.54		1	0	0	0	0	0	0.0145	0	0.0145	0.64	1	3502.78	Si

Verifica a pressoflessione nel piano secondo D.M. 17-01-18 NTC §7.8.2.2.1 in combinazioni sismiche, γM = 2

Comb.	Quota	N	M	σ0	Mu	c.s.	Verifica
SLV 14	-0.23	-143.03	-34.8345	92	433.227	12.437	Si
SLV 14	3.03	-56.27	57.753	36	173.705	3.008	Si
SLV 9	-0.23	-125.5	-158.1548	80	381.6107	2.413	Si
SLV 9	3.03	-59.55	74.197	38	183.7216	2.476	Si
SLV 6	-0.23	-136.99	-146.5523	88	415.464	2.835	Si
SLV 6	3.03	-60.09	71.1743	38	185.3661	2.604	Si
SLD 6	-0.23	-148.64	-77.7128	95	449.6343	5.786	Si
SLD 6	3.03	-58.36	61.7486	37	180.0886	2.916	Si
SLV 10	-0.23	-131.48	-136.5837	84	399.2578	2.923	Si
SLV 10	3.03	-59.27	70.8632	38	182.8587	2.58	Si
SLD 9	-0.23	-143.13	-83.0569	92	433.5174	5.22	Si
SLD 9	3.03	-58.09	63.1671	37	179.2762	2.838	Si
SLD 5	-0.23	-145.82	-87.8762	93	441.3907	5.023	Si
SLD 5	3.03	-58.49	63.3193	37	180.4954	2.851	Si
SLV 5	-0.23	-131.01	-168.1233	84	397.8611	2.366	Si
SLV 5	3.03	-60.38	74.508	39	186.2288	2.499	Si
SLV 13	-0.23	-139.77	-46.601	89	423.6575	9.091	Si
SLV 13	3.03	-56.42	59.5715	36	174.1764	2.924	Si
SLD 10	-0.23	-145.95	-72.8935	93	441.7712	6.061	Si
SLD 10	3.03	-57.96	61.5964	37	178.8694	2.904	Si

Verifica a taglio nel piano secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.) §7.8.2.2.2 con rottura per scorrimento in combinazioni non sismiche, γM = 2

Comb.	Quota	N	V par	M	σ0	σN	I'	fvd	Vt scorr.	Vt fess.diag.	Vt,lim	c.s.	Verifica
SLU 10	-0.23	-184.6	3.95	-7.8175		118	6.25	174	271.3			68.62	Si
SLU 10	3.03	-59.61	4.38	59.3888		38	6.25	158	246.3			56.28	Si
SLU 12	-0.23	-196.33	4.06	-19.6006		126	6.25	175	273.64			67.41	Si
SLU 12	3.03	-64.56	4.51	68.3755		42	6.1977	158	245.33			54.36	Si

Comb.	Quota	N	V par	M	σ_0	σ_N	I'	fvd	Vt scorr.	Vt fess.diag.	Vt,lim	c.s.	Verifica
SLU 13	-0.23	-217.64	3.99	-29.457		139	6.25	178	277.9			69.63	Si
SLU 13	3.03	-80.55	4.5	75.2167		52	6.25	160	250.48			55.72	Si
SLU 11	-0.23	-193.4	4.03	-16.6549		124	6.25	175	273.06			67.71	Si
SLU 11	3.03	-63.32	4.48	66.1288		41	6.2421	158	246.74			55.09	Si
SLU 15	-0.23	-232.3	4.12	-44.1858		149	6.25	180	280.84			68.11	Si
SLU 15	3.03	-86.74	4.67	86.45		56	6.25	161	251.72			53.94	Si
SLU 8	-0.23	-204.25	3.27	-53.9481		131	6.25	176	275.23			84.08	Si
SLU 8	3.03	-80.96	3.76	81.3879		52	6.25	160	250.57			66.71	Si
SLU 16	-0.23	-235.24	4.15	-47.1316		151	6.25	180	281.42			67.82	Si
SLU 16	3.03	-87.97	4.7	88.6967		56	6.25	161	251.97			53.6	Si
SLU 9	-0.23	-178.73	3.9	-1.926		114	6.25	173	270.12			69.24	Si
SLU 9	3.03	-57.13	4.31	54.8955		37	6.25	157	245.8			57.06	Si
SLU 7	-0.23	-201.32	3.25	-51.0023		129	6.25	176	274.64			84.59	Si
SLU 7	3.03	-79.73	3.72	79.1412		51	6.25	160	250.32			67.26	Si
SLU 14	-0.23	-223.5	4.04	-35.3485		143	6.25	179	279.08			69.01	Si
SLU 14	3.03	-83.02	4.56	79.71		53	6.25	161	250.98			54.99	Si

Verifica a taglio nel piano secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.) §7.8.2.2.2 con rottura per scorrimento in combinazioni sismiche, $\gamma_M = 2$

Comb.	Quota	N	V par	M	σ_0	σ_N	I'	fvd	Vt scorr.	Vt fess.diag.	Vt,lim	c.s.	Verifica
SLV 11	-0.23	-180.74	71.53	113.3354		116	6.25	173	270.52			3.78	Si
SLV 11	3.03	-53.53	68.52	35.6114		34	6.25	157	245.08			3.58	Si
SLD 8	-0.23	-174.59	42.4	49.84		112	6.25	172	269.29			6.35	Si
SLD 8	3.03	-55.53	40.98	43.6185		36	6.25	157	245.48			5.99	Si
SLV 10	-0.23	-131.48	-66.96	-136.5837		84	6.25	167	260.67			3.89	Si
SLV 10	3.03	-59.27	-62.81	70.8632		41	5.7882	158	228.91			3.64	Si
SLV 7	-0.23	-186.24	73.06	103.3668		119	6.25	174	271.62			3.72	Si
SLV 7	3.03	-54.36	69.64	35.9224		35	6.25	157	245.25			3.52	Si
SLV 8	-0.23	-192.22	86.75	124.9379		123	6.25	175	272.82			3.14	Si
SLV 8	3.03	-54.07	83.32	32.5887		35	6.25	157	245.19			2.94	Si
SLV 9	-0.23	-125.5	-80.65	-158.1548		90	5.5945	168	234.9			2.91	Si
SLV 9	3.03	-59.55	-76.49	74.197		42	5.6374	158	223.31			2.92	Si
SLV 12	-0.23	-186.72	85.21	134.9064		119	6.25	174	271.72			3.19	Si
SLV 12	3.03	-53.25	82.2	32.2776		34	6.25	157	245.02			2.98	Si
SLV 6	-0.23	-136.99	-65.43	-146.5523		89	6.1655	168	258.6			3.95	Si
SLV 6	3.03	-60.09	-61.68	71.1743		41	5.8219	158	230.34			3.73	Si
SLD 12	-0.23	-171.9	41.65	54.6592		110	6.25	172	268.76			6.45	Si
SLD 12	3.03	-55.13	40.42	43.4663		35	6.25	157	245.4			6.07	Si
SLV 5	-0.23	-131.01	-79.11	-168.1233		95	5.5251	169	233.39			2.95	Si
SLV 5	3.03	-60.38	-75.36	74.508		43	5.6729	159	224.81			2.98	Si

Verifica a pressoflessione fuori piano D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

quota 1.4 W_a 0.0004 denominatore 8 $\gamma_M = 2$

Comb.	fd	Sa	σ_0	N	M	Mc	Coeff.s.	Verifica
SLV 9	3500	0.1	58	-90.05	0.8068	11.0387	13.68	Si
SLV 10	3500	0.1	60	-93.35	0.8068	11.434	14.17	Si
SLV 5	3500	0.1	60	-93.97	0.8068	11.5092	14.27	Si
SLV 13	3500	0.1	62	-96.41	0.8068	11.8009	14.63	Si
SLV 6	3500	0.1	62	-97.27	0.8068	11.9038	14.75	Si
SLV 14	3500	0.1	63	-98.2	0.8068	12.016	14.89	Si
SLV 15	3500	0.1	67	-105.13	0.8068	12.844	15.92	Si
SLV 16	3500	0.1	68	-106.93	0.8068	13.0583	16.19	Si
SLV 1	3500	0.1	70	-109.47	0.8068	13.3616	16.56	Si
SLV 2	3500	0.1	71	-111.27	0.8068	13.5755	16.83	Si

Tabella dei coefficienti di sicurezza minimi

Stato limite	Coeff.s.	Comb.	Verifica
PF SLU	14.89	SLU 16	Si
V SLU	53.602	SLU 16	Si
PF SLV	2.366	SLV 5	Si
V SLV	2.913	SLV 9	Si
PPFF SLV	13.682	SLV 9	Si

Maschio 3

Verifiche condotte secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

Dati geometrici

X ini.	Y ini.	X fin.	Y fin.	Quota i.	Quota.s	l	Sp.	h netta	h ini.	h fin.	a	a.s.,sx	a.s.,dx
1.725	6.25	4.968	6.25	L2	L4	3.243	0.25	2.9	3.25	3.25			

Caratteristiche del materiale

(Circolare 7 21-01-19 C8.5.I) Muratura in mattoni semipieni e malta cementizia 3

fb	fk	fvk0	fmedio	τ_0	fv0	μ	ϕ	fv,lim	E	G	FC
12000	7000	300				0.58	0.77	780	7000000	2800000	

Verifica prescrizioni §4.5.4

Tipo di muratura	spessore	spessore limite	λ	λ_{lim}	Verifica
Muratura in elementi resistenti artificiali forati	0.25	0.24	12	20	Si

Verifica prescrizioni §7.8.1.2

Fbk	Fbk Lim.	Fbk _u	Fbk _{lim}	fm	fm Lim.	Verifica
12000	5000	2400	1500	15000	5000	Si

Verifica a pressoflessione per azioni non sismiche 4.5.6.2 D.M. 17-01-18 (N.T.C.) $\gamma_M = 2$

Comb.	Quota	N	M	p	N1	d1	es1	N2	es2	ea	ev	e ver	Φ_t	Φ_I	Nu	Verifica
SLU 16	-0.225	-286.17		1	0	0	0	136.3167	-0.0198	0.0145	0	0.0343	0.46	1	1318.48	Si
SLU 16	1.4	-262.39		1	0	0	0	136.3167	-0.0216	0.0145	0	0.0181	0.6	1	1702.2	Si
SLU 16	3.025	-234.79		1	0	0	0	136.3167	-0.0242	0.0145	0	0.0387	0.43	1	1223.81	Si

Comb.	Quota	N	M	p	N1	d1	es1	N2	es2	ea	ev	e ver	Φt	Φl	Nu	Verifica
SLU 15	-0.225	-280.66			1	0	0	132.5161	-0.0197	0.0145	0	0.0342	0.47	1	1322.27	Si
SLU 15	1.4	-256.87			1	0	0	132.5161	-0.0215	0.0145	0	0.018	0.6	1	1704.64	Si
SLU 15	3.025	-229.27			1	0	0	132.5161	-0.0241	0.0145	0	0.0386	0.43	1	1226.18	Si
SLU 14	-0.225	-264.1			1	0	0	121.1141	-0.0191	0.0145	0	0.0336	0.47	1	1334.61	Si
SLU 14	1.4	-240.32			1	0	0	121.1141	-0.021	0.0145	0	0.0177	0.6	1	1712.66	Si
SLU 14	3.025	-212.72			1	0	0	121.1141	-0.0237	0.0145	0	0.0382	0.43	1	1234.01	Si
SLU 8	-0.225	-253.22			1	0	0	124.1546	-0.0204	0.0145	0	0.0349	0.46	1	1305.8	Si
SLU 8	1.4	-234.92			1	0	0	124.1546	-0.022	0.0145	0	0.0183	0.6	1	1696.16	Si
SLU 8	3.025	-213.69			1	0	0	124.1546	-0.0242	0.0145	0	0.0387	0.43	1	1223.44	Si
SLU 7	-0.225	-247.7			1	0	0	-120.354	-0.0202	0.0145	0	0.0347	0.46	1	1309.82	Si
SLU 7	1.4	-229.41			1	0	0	-120.354	-0.0219	0.0145	0	0.0182	0.6	1	1698.75	Si
SLU 7	3.025	-208.17			1	0	0	-120.354	-0.0241	0.0145	0	0.0386	0.43	1	1226.04	Si
SLU 13	-0.225	-253.07			1	0	0	113.5128	-0.0187	0.0145	0	0.0332	0.47	1	1343.72	Si
SLU 13	1.4	-229.29			1	0	0	113.5128	-0.0206	0.0145	0	0.0176	0.61	1	1718.65	Si
SLU 13	3.025	-201.68			1	0	0	113.5128	-0.0235	0.0145	0	0.038	0.44	1	1239.94	Si
SLU 12	-0.225	-234.72			1	0	0	107.9385	-0.0192	0.0145	0	0.0337	0.47	1	1333.44	Si
SLU 12	1.4	-210.94			1	0	0	107.9385	-0.0213	0.0145	0	0.0179	0.6	1	1707.45	Si
SLU 12	3.025	-183.33			1	0	0	107.9385	-0.0245	0.0145	0	0.039	0.43	1	1216.4	Si
SLU 6	-0.225	-231.15			1	0	0	-108.952	-0.0196	0.0145	0	0.0341	0.47	1	1323.01	Si
SLU 6	1.4	-212.85			1	0	0	-108.952	-0.0213	0.0145	0	0.0179	0.6	1	1707.35	Si
SLU 6	3.025	-191.62			1	0	0	-108.952	-0.0237	0.0145	0	0.0382	0.44	1	1234.72	Si
SLU 11	-0.225	-229.2			1	0	0	104.1379	-0.0189	0.0145	0	0.0334	0.47	1	1338.45	Si
SLU 11	1.4	-205.42			1	0	0	104.1379	-0.0211	0.0145	0	0.0178	0.6	1	1710.65	Si
SLU 11	3.025	-177.81			1	0	0	104.1379	-0.0244	0.0145	0	0.0389	0.43	1	1219.22	Si
SLU 5	-0.225	-220.11			1	0	0	101.3507	-0.0192	0.0145	0	0.0337	0.47	1	1332.91	Si
SLU 5	1.4	-201.82			1	0	0	101.3507	-0.0209	0.0145	0	0.0177	0.6	1	1713.86	Si
SLU 5	3.025	-180.59			1	0	0	101.3507	-0.0234	0.0145	0	0.0379	0.44	1	1241.39	Si

Verifica a pressoflessione nel piano secondo D.M. 17-01-18 NTC §7.8.2.2.1 in combinazioni sismiche, $\gamma_M = 2$

Comb.	Quota	N	M	σ_0	Mu	c.s.	Verifica
SLV 7	-0.23	-186.09	88.1504	230	278.4886	3.159	Si
SLV 7	3.03	-146.49	-33.3476	181	223.1231	6.691	Si
SLV 12	-0.23	-187.14	158.6533	231	279.9241	1.764	Si
SLV 12	3.03	-147.65	-37.205	182	224.7725	6.041	Si
SLV 8	-0.23	-186.77	114.4813	230	279.4139	2.441	Si
SLV 8	3.03	-147.16	-35.6064	182	224.0844	6.293	Si
SLV 16	-0.23	-185.14	128.5228	228	277.1828	2.157	Si
SLV 16	3.03	-145.79	-30.9756	180	222.1302	7.171	Si
SLV 5	-0.23	-179.58	-128.0797	221	269.5265	2.104	Si
SLV 5	3.03	-140.02	-11.6871	173	213.8721	18.3	Si
SLV 11	-0.23	-186.46	132.3225	230	278.9991	2.108	Si
SLV 11	3.03	-146.97	-34.9463	181	223.8117	6.404	Si
SLV 9	-0.23	-179.95	-83.9077	222	270.0403	3.218	Si
SLV 9	3.03	-140.5	-13.2858	173	214.565	16.15	Si
SLV 6	-0.23	-180.25	-101.7488	222	270.4577	2.658	Si
SLV 6	3.03	-140.69	-13.9459	174	214.8393	15.405	Si
SLV 1	-0.23	-181.58	-97.9492	224	272.2828	2.78	Si
SLV 1	3.03	-141.87	-17.9165	175	216.5289	12.085	Si
SLV 15	-0.23	-184.77	114.1599	228	276.6773	2.424	Si
SLV 15	3.03	-145.42	-29.7435	179	221.6052	7.451	Si

Verifica a taglio nel piano secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.) §7.8.2.2.2 con rottura per scorrimento in combinazioni non sismiche, $\gamma_M = 2$

Comb.	Quota	N	V par	M	σ_0	σ_N	I'	fvd	Vt scorr.	Vt fess.diag.	Vt,lim	c.s.	Verifica
SLU 3	-0.23	-196.24	10.49	8.2436	242	3.2432	198	160.87				15.34	Si
SLU 3	3.03	-156.72	10.49	-25.8466	193	3.2432	189	152.96				14.58	Si
SLU 9	-0.23	-201.61	18.46	32.8908	249	3.2432	200	161.94				8.77	Si
SLU 9	3.03	-150.23	18.46	-27.0939	185	3.2432	187	151.67				8.22	Si
SLU 15	-0.23	-280.66	12.11	2.4153	346	3.2432	219	177.75				14.68	Si
SLU 15	3.03	-229.27	12.11	-36.9292	283	3.2432	207	167.48				13.83	Si
SLU 1	-0.23	-168.66	13.25	20.494	208	3.2432	192	155.35				11.72	Si
SLU 1	3.03	-129.13	13.25	-22.5717	159	3.2432	182	147.45				11.13	Si
SLU 14	-0.23	-264.1	13.76	9.7655	326	3.2432	215	174.44				12.67	Si
SLU 14	3.03	-212.72	13.76	-34.9642	262	3.2432	202	164.16				11.93	Si
SLU 2	-0.23	-179.69	12.15	15.5938	222	3.2432	194	157.56				12.97	Si
SLU 2	3.03	-140.17	12.15	-23.8816	173	3.2432	185	149.65				12.32	Si
SLU 12	-0.23	-234.72	15.14	18.1903	289	3.2432	208	168.56				11.13	Si
SLU 12	3.03	-183.33	15.14	-31.0239	226	3.2432	195	158.29				10.45	Si
SLU 10	-0.23	-212.65	17.35	27.9906	262	3.2432	202	164.15				9.46	Si
SLU 10	3.03	-161.26	17.35	-28.4039	199	3.2432	190	153.87				8.87	Si
SLU 13	-0.23	-253.07	14.87	14.6657	312	3.2432	212	172.23				11.58	Si
SLU 13	3.03	-201.68	14.87	-33.6543	249	3.2432	200	161.96				10.89	Si
SLU 11	-0.23	-229.2	15.7	20.6404	283	3.2432	207	167.46				10.67	Si
SLU 11	3.03	-177.81	15.7	-30.3689	219	3.2432	194	157.18				10.01	Si

Verifica a taglio nel piano secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.) §7.8.2.2.2 con rottura per scorrimento in combinazioni sismiche, $\gamma_M = 2$

Comb.	Quota	N	V par	M	σ_0	σ_N	I'	fvd	Vt scorr.	Vt fess.diag.	Vt,lim	c.s.	Verifica
SLV 5	-0.23	-179.58	-36.03	-128.0797	264	2.7252	203	138.11				3.83	Si

Comb.	Quota	N	V par	M	σ_0	σ_N	I'	fvd	Vt scorr.	Vt fess.diag.	Vt,lim	c.s.	Verifica
SLV 5	3.03	-140.02	-35.46	-11.6871		173	3.2432	185	149.62			4.22	Si
SLD 11	-0.23	-184.82	30.89	70.6365		228	3.2432	196	158.59			5.13	Si
SLD 11	3.03	-145.31	30.6	-29.3913		179	3.2432	186	150.68			4.92	Si
SLV 8	-0.23	-186.77	45.93	114.4813		247	3.0259	199	150.83			3.28	Si
SLV 8	3.03	-147.16	46.54	-35.6064		182	3.2432	186	151.05			3.25	Si
SLD 16	-0.23	-184.21	30.33	69.7953		227	3.2432	195	158.46			5.22	Si
SLD 16	3.03	-144.77	29.37	-27.5627		179	3.2432	186	150.57			5.13	Si
SLV 15	-0.23	-184.77	45.06	114.1599		245	3.0113	199	149.88			3.33	Si
SLV 15	3.03	-145.42	43.08	-29.7435		179	3.2432	186	150.71			3.5	Si
SLV 16	-0.23	-185.14	49.86	128.5228		266	2.7823	203	141.36			2.84	Si
SLV 16	3.03	-145.79	47.88	-30.9756		180	3.2432	186	150.78			3.15	Si
SLD 12	-0.23	-185.14	35.03	83.0426		228	3.2432	196	158.65			4.53	Si
SLD 12	3.03	-145.63	34.75	-30.4556		180	3.2432	186	150.75			4.34	Si
SLV 7	-0.23	-186.09	37.14	88.1504		230	3.2432	196	158.84			4.28	Si
SLV 7	3.03	-146.49	37.75	-33.3476		181	3.2432	186	150.92			4	Si
SLV 12	-0.23	-187.14	60.49	158.6533		322	2.3215	214	124.48			2.06	Si
SLV 12	3.03	-147.65	59.91	-37.205		182	3.2432	186	151.15			2.52	Si
SLV 11	-0.23	-186.46	51.69	132.3225		273	2.7359	205	139.89			2.71	Si
SLV 11	3.03	-146.97	51.11	-34.9463		181	3.2432	186	151.02			2.95	Si

Verifica a pressoflessione fuori piano D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

quota 1.4 Wa 0.0004 denominatore 8 $\gamma_M = 2$

Comb.	fd	Sa	σ_0	N	M	Mc	Coeff.s.	Verifica
SLV 5	3500	0.1	199	-161.25	0.4187	18.8093	44.93	Si
SLV 9	3500	0.1	199	-161.73	0.4187	18.8607	45.05	Si
SLV 6	3500	0.1	200	-161.93	0.4187	18.8824	45.1	Si
SLV 10	3500	0.1	200	-162.4	0.4187	18.9337	45.22	Si
SLV 1	3500	0.1	201	-163.12	0.4187	19.0111	45.41	Si
SLV 2	3500	0.1	202	-163.49	0.4187	19.0509	45.5	Si
SLV 13	3500	0.1	203	-164.7	0.4187	19.1819	45.82	Si
SLV 3	3500	0.1	204	-165.06	0.4187	19.2208	45.91	Si
SLV 14	3500	0.1	204	-165.07	0.4187	19.2216	45.91	Si
SLV 4	3500	0.1	204	-165.43	0.4187	19.2605	46.01	Si

Tabella dei coefficienti di sicurezza minimi

Stato limite	Coeff.s.	Comb.	Verifica
PF SLU	4.607	SLU 16	Si
V SLU	8.217	SLU 9	Si
PF SLV	1.764	SLV 12	Si
V SLV	2.058	SLV 12	Si
PF SLV	44.928	SLV 5	Si

Maschio 5

Verifiche condotte secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

Dati geometrici

X ini.	Y ini.	X fin.	Y fin.	Quota i.	Quota.s	l	Sp.	h netta	h ini.	h fin.	a	a.s.,sx	a.s.,dx
11.765	0	10	0	L2	L4	1.765	0.25	2.9	3.25	3.25			

Caratteristiche del materiale

(Circolare 7 21-01-19 C8.5.1) Muratura in mattoni semipieni e malta cementizia 3

fb	fk	fvk0	fmedio	τ_0	fv0	μ	φ	fv,lim	E	G	FC
12000	7000	300				0.58	0.77	780	7000000	2800000	

Verifica prescrizioni §4.5.4

Tipo di muratura	spessore	spessore limite	λ	λ,lim	Verifica
Muratura in elementi resistenti artificiali forati	0.25	0.24	12	20	Si

Verifica prescrizioni §7.8.1.2

Fbk	Fbk Lim.	Fbk	Fbk Lim.	fm	fm Lim.	Verifica
12000	5000	2400	1500	15000	5000	Si

Verifica a pressoflessione per azioni non sismiche 4.5.6.2 D.M. 17-01-18 (N.T.C.) $\gamma_M = 2$

Comb.	Quota	N	M	p	N1	d1	es1	N2	es2	ea	ev	e ver	Φ_t	Φ_l	Nu	Verifica
SLU 16	-0.225	-134.79		1	0	0	0	74.1852	-0.0229	0.0145	0	0.0374	0.44	1	680.95	Si
SLU 16	1.4	-121.62		1	0	0	0	74.1852	-0.0254	0.0145	0	0.02	0.58	1	893.22	Si
SLU 16	3.025	-106.83		1	0	0	0	74.1852	-0.0289	0.0145	0	0.0434	0.39	1	608.39	Si
SLU 15	-0.225	-132.31		1	0	0	0	72.1168	-0.0227	0.0145	0	0.0372	0.44	1	683.58	Si
SLU 15	1.4	-119.14		1	0	0	0	72.1168	-0.0252	0.0145	0	0.0199	0.58	1	894.93	Si
SLU 15	3.025	-104.35		1	0	0	0	72.1168	-0.0288	0.0145	0	0.0433	0.4	1	610.14	Si
SLU 14	-0.225	-124.87		1	0	0	0	65.9117	-0.022	0.0145	0	0.0365	0.45	1	692.09	Si
SLU 14	1.4	-111.7		1	0	0	0	65.9117	-0.0246	0.0145	0	0.0195	0.58	1	900.5	Si
SLU 14	3.025	-96.91		1	0	0	0	65.9117	-0.0283	0.0145	0	0.0428	0.4	1	615.91	Si
SLU 8	-0.225	-119.34		1	0	0	0	67.5664	-0.0236	0.0145	0	0.0381	0.44	1	673.15	Si
SLU 8	1.4	-109.21		1	0	0	0	67.5664	-0.0258	0.0145	0	0.0201	0.58	1	890.03	Si
SLU 8	3.025	-97.83		1	0	0	0	67.5664	-0.0288	0.0145	0	0.0433	0.4	1	610.39	Si
SLU 7	-0.225	-116.86		1	0	0	0	65.498	-0.0234	0.0145	0	0.0379	0.44	1	675.96	Si
SLU 7	1.4	-106.73		1	0	0	0	65.498	-0.0256	0.0145	0	0.02	0.58	1	891.86	Si
SLU 7	3.025	-95.35		1	0	0	0	65.498	-0.0286	0.0145	0	0.0431	0.4	1	612.35	Si

Comb.	Quota	N	M	p	N1	d1	es1	N2	es2	ea	ev	e ver	Φt	Φl	Nu	Verifica	
SLU 13	-0.225	-119.91			1	0	0	-61.775	-0.0215	0.0145	0	0.036	0.45	1	698.34	Si	
SLU 13	1.4	-106.74			1	0	0	-61.775	-0.0241	0.0145	0	0.0193	0.59	1	904.65	Si	
SLU 13	3.025	-91.95			1	0	0	-61.775	-0.028	0.0145	0	0.0425	0.4	1	620.27	Si	
SLU 12	-0.225	-110.08			1	0	0	-	-0.0222	0.0145	0	0.0367	0.45	1	689.22	Si	
SLU 12	1.4	-96.91			1	0	0	58.7414	-	-0.0253	0.0145	0	0.0199	0.58	1	894.61	Si
SLU 12	3.025	-82.12			1	0	0	58.7414	-	-0.0298	0.0145	0	0.0443	0.39	1	597.38	Si
SLU 6	-0.225	-109.42			1	0	0	-59.293	-0.0226	0.0145	0	0.0371	0.44	1	685.15	Si	
SLU 6	1.4	-99.29			1	0	0	-59.293	-0.0249	0.0145	0	0.0197	0.58	1	897.9	Si	
SLU 6	3.025	-87.91			1	0	0	-59.293	-0.0281	0.0145	0	0.0426	0.4	1	618.9	Si	
SLU 11	-0.225	-107.6			1	0	0	-56.673	-0.0219	0.0145	0	0.0364	0.45	1	692.64	Si	
SLU 11	1.4	-94.43			1	0	0	-56.673	-0.025	0.0145	0	0.0198	0.58	1	896.8	Si	
SLU 11	3.025	-79.64			1	0	0	-56.673	-0.0297	0.0145	0	0.0442	0.39	1	599.32	Si	
SLU 5	-0.225	-104.46			1	0	0	-	-0.022	0.0145	0	0.0365	0.45	1	692	Si	
SLU 5	1.4	-94.33			1	0	0	55.1563	-	-0.0244	0.0145	0	0.0194	0.58	1	902.46	Si
SLU 5	3.025	-82.95			1	0	0	55.1563	-	-0.0277	0.0145	0	0.0422	0.4	1	623.91	Si

Verifica a pressoflessione nel piano secondo D.M. 17-01-18 NTC §7.8.2.2.1 in combinazioni sismiche, $\gamma_M = 2$

Comb.	Quota	N	M	σ_0	Mu	c.s.	Verifica
SLD 3	2	-70.98	-17.0109	161	59.2495	3.483	Si
SLD 3	3.03	-63.88	-29.6005	145	53.6285	1.812	Si
SLD 4	2	-70.84	-17.3579	161	59.1452	3.407	Si
SLD 4	3.03	-63.74	-30.7421	144	53.5229	1.741	Si
SLV 3	2	-69.49	-20.8988	157	58.0799	2.779	Si
SLV 3	3.03	-62.37	-42.2213	141	52.4302	1.242	Si
SLV 4	2	-69.21	-21.6243	157	57.8613	2.676	Si
SLV 4	3.03	-62.1	-44.6078	141	52.2089	1.17	Si
SLD 1	2	-71.67	-17.0256	162	59.7931	3.512	Si
SLD 1	3.03	-64.61	-29.8419	146	54.2102	1.817	Si
SLD 2	2	-71.53	-17.3726	162	59.6889	3.436	Si
SLD 2	3.03	-64.48	-30.9835	146	54.1048	1.746	Si
SLV 8	2	-69.02	-16.3094	156	57.7101	3.538	Si
SLV 8	3.03	-61.82	-26.7193	140	51.9878	1.946	Si
SLV 2	2	-70.66	-21.6591	160	59.0004	2.724	Si
SLV 2	3.03	-63.62	-45.1374	144	53.4208	1.184	Si
SLV 6	2	-73.84	-16.4255	167	61.4973	3.744	Si
SLV 6	3.03	-66.88	-28.4847	152	56.0175	1.967	Si
SLV 1	2	-70.94	-20.9336	161	59.2185	2.829	Si
SLV 1	3.03	-63.89	-42.7509	145	53.6416	1.255	Si

Verifica a taglio nel piano secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.) §7.8.2.2.2 con rottura per scorrimento in combinazioni non sismiche, $\gamma_M = 2$

Comb.	Quota	N	V par	M	σ_0	σ_N	l'	fvd	Vt scorr.	Vt fess.diag.	Vt,lim	c.s.	Verifica
SLU 13	2	-101.15	5.13	-18.4759		229	1.765	196	86.42			16.85	Si
SLU 13	3.03	-91.95	5.13	-23.863		208	1.765	192	84.58			16.49	Si
SLU 16	2	-116.03	5.89	-21.4141		263	1.765	203	89.39			15.19	Si
SLU 16	3.03	-106.83	5.89	-27.5757		242	1.765	198	87.55			14.88	Si
SLU 4	2	-80.2	4.99	-15.081		182	1.765	186	82.23			16.47	Si
SLU 4	3.03	-73.12	4.99	-20.2988		166	1.765	183	80.81			16.18	Si
SLU 10	2	-81.39	5.96	-15.3615		184	1.765	187	82.47			13.84	Si
SLU 10	3.03	-72.19	5.96	-21.599		165	1.75	183	80.06			13.43	Si
SLU 15	2	-113.55	5.76	-20.9244		257	1.765	201	88.9			15.44	Si
SLU 15	3.03	-104.35	5.76	-26.9569		236	1.765	197	87.06			15.12	Si
SLU 11	2	-88.84	6.34	-16.8306		201	1.765	190	83.95			13.25	Si
SLU 11	3.03	-79.64	6.34	-23.4553		181	1.7639	186	82.07			12.95	Si
SLU 3	2	-77.72	4.87	-14.5913		176	1.765	185	81.73			16.79	Si
SLU 3	3.03	-70.64	4.87	-19.68		160	1.765	182	80.32			16.5	Si
SLU 9	2	-76.43	5.71	-14.3821		173	1.765	185	81.47			14.28	Si
SLU 9	3.03	-67.23	5.71	-20.3614		155	1.7389	181	78.66			13.78	Si
SLU 12	2	-91.32	6.46	-17.3203		207	1.765	191	84.45			13.07	Si
SLU 12	3.03	-82.12	6.46	-24.0741		186	1.765	187	82.61			12.78	Si
SLU 14	2	-106.11	5.38	-19.4553		240	1.765	198	87.41			16.24	Si
SLU 14	3.03	-96.91	5.38	-25.1006		220	1.765	194	85.57			15.9	Si

Verifica a taglio nel piano secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.) §7.8.2.2.2 con rottura per scorrimento in combinazioni sismiche, $\gamma_M = 2$

Comb.	Quota	N	V par	M	σ_0	σ_N	l'	fvd	Vt scorr.	Vt fess.diag.	Vt,lim	c.s.	Verifica
SLV 6	2	-73.84	11.53	-16.4255		167	1.765	183	80.96			7.02	Si
SLV 6	3.03	-66.88	11.63	-28.4847		195	1.3699	189	64.75			5.57	Si
SLV 15	2	-74.09	-14.85	-4.9659		168	1.765	184	81.01			5.45	Si
SLV 15	3.03	-66.98	-14.44	9.9642		152	1.765	180	79.58			5.51	Si
SLD 3	2	-70.98	12.34	-17.0109		161	1.765	182	80.38			6.52	Si
SLD 3	3.03	-63.88	12.07	-29.6005		203	1.2573	191	59.92			4.97	Si
SLD 4	2	-70.84	13.11	-17.3579		161	1.765	182	80.36			6.13	Si
SLD 4	3.03	-63.74	12.84	-30.7421		212	1.2007	192	57.77			4.5	Si
SLV 1	2	-70.94	21.38	-20.9336		161	1.7622	182	80.27			3.75	Si
SLV 1	3.03	-63.89	20.96	-42.7509		399	0.6402	230	36.79			1.75	Si
SLV 2	2	-70.66	23	-21.6591		164	1.7279	183	78.93			3.43	Si
SLV 2	3.03	-63.62	22.59	-45.1374		490	0.5189	248	32.18			1.42	Si
SLV 4	2	-69.21	22.64	-21.6243		162	1.7102	182	77.98			3.44	Si
SLV 4	3.03	-62.1	22.09	-44.6078		504	0.4925	251	30.89			1.4	Si
SLD 1	2	-71.67	12.5	-17.0256		162	1.765	182	80.52			6.44	Si
SLD 1	3.03	-64.61	12.3	-29.8419		205	1.2618	191	60.24			4.9	Si
SLD 2	2	-71.53	13.28	-17.3726		162	1.765	182	80.49			6.06	Si
SLD 2	3.03	-64.48	13.07	-30.9835		214	1.2059	193	58.11			4.45	Si
SLV 3	2	-69.49	21.02	-20.8988		159	1.7453	182	79.35			3.77	Si
SLV 3	3.03	-62.37	20.47	-42.2213		405	0.6168	231	35.61			1.74	Si

Verifica a pressoflessione fuori piano D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

quota 1.4 Wa 0.0004 denominatore $\gamma_M = 2$

Comb.	fd	Sa	σ_0	N	M	Mc	Coeff.s.	Verifica
SLV 8	3500	0.1	166	-73.33	0.2278	8.6538	37.98	Si
SLV 4	3500	0.1	167	-73.51	0.2278	8.6737	38.07	Si

Comb.	fd	Sa	σ0	N	M	Mc	Coeff.s.	Verifica
SLV 3	3500	0.1	167	-73.78	0.2278	8.7045	38.2	Si
SLV 7	3500	0.1	167	-73.83	0.2278	8.7101	38.23	Si
SLV 12	3500	0.1	169	-74.71	0.2278	8.8074	38.66	Si
SLV 2	3500	0.1	170	-74.95	0.2278	8.8335	38.77	Si
SLV 11	3500	0.1	170	-75.22	0.2278	8.8637	38.9	Si
SLV 1	3500	0.1	170	-75.22	0.2278	8.8641	38.91	Si
SLV 16	3500	0.1	177	-78.12	0.2278	9.1843	40.31	Si
SLV 6	3500	0.1	177	-78.13	0.2278	9.1848	40.31	Si

Tabella dei coefficienti di sicurezza minimi

Stato limite	Coeff.s.	Comb.	Verifica
PF SLU	5.052	SLU 16	Si
V SLU	12.782	SLU 12	Si
PF SLV	1.17	SLV 4	Si
V SLV	1.398	SLV 4	Si
PPFP SLV	37.982	SLV 8	Si

Maschio 6

Verifiche condotte secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

Dati geometrici

X ini.	Y ini.	X fin.	Y fin.	Quota i.	Quota.s	l	Sp.	h netta	h ini.	h fin.	a	a.s.,sx	a.s.,dx
14.53	0	12.765	0	L2	L4	1.765	0.25	2.9	3.25	3.25			

Caratteristiche del materiale

(Circolare 7 21-01-19 C8.5.I) Muratura in mattoni semipieni e malta cementizia 3

fb	fk	fvk0	fmedio	τ0	fv0	μ	φ	fv,lim	E	G	FC
12000	7000	300				0.58	0.77	780	7000000	2800000	

Verifica prescrizioni §4.5.4

Tipo di muratura	spessore	spessore limite	λ	λ,lim	Verifica
Muratura in elementi resistenti artificiali forati	0.25	0.24	12	20	Si

Verifica prescrizioni §7.8.1.2

Fbk	Fbk Lim.	Fbk _u	Fbk _l	fm	fm Lim.	Verifica
12000	5000	2400	1500	15000	5000	Si

Verifica a pressoflessione per azioni non sismiche 4.5.6.2 D.M. 17-01-18 (N.T.C.) γM = 2

Comb.	Quota	N	M	p	N1	d1	es1	N2	es2	ea	ev	e ver	Φt	Φl	Nu	Verifica
SLU 16	-0.225	-133.71		1	0	0	0	74.1852	-0.0231	0.0145	0	0.0376	0.44	1	678.76	Si
SLU 16	1.4	-120.54		1	0	0	0	74.1852	-0.0256	0.0145	0	0.0201	0.58	1	891.22	Si
SLU 16	3.025	-105.75		1	0	0	0	74.1852	-0.0292	0.0145	0	0.0437	0.39	1	604.66	Si
SLU 15	-0.225	-131.24		1	0	0	0	72.1168	-0.0229	0.0145	0	0.0374	0.44	1	681.38	Si
SLU 15	1.4	-118.07		1	0	0	0	72.1168	-0.0255	0.0145	0	0.02	0.58	1	892.91	Si
SLU 15	3.025	-103.28		1	0	0	0	72.1168	-0.0291	0.0145	0	0.0436	0.39	1	606.36	Si
SLU 14	-0.225	-123.82		1	0	0	0	65.9117	-0.0222	0.0145	0	0.0367	0.45	1	689.86	Si
SLU 14	1.4	-110.64		1	0	0	0	65.9117	-0.0248	0.0145	0	0.0197	0.58	1	898.44	Si
SLU 14	3.025	-95.85		1	0	0	0	65.9117	-0.0287	0.0145	0	0.0432	0.4	1	611.96	Si
SLU 8	-0.225	-118.5		1	0	0	0	67.5664	-0.0238	0.0145	0	0.0383	0.43	1	671.15	Si
SLU 8	1.4	-108.36		1	0	0	0	67.5664	-0.026	0.0145	0	0.0202	0.58	1	888.26	Si
SLU 8	3.025	-96.99		1	0	0	0	67.5664	-0.029	0.0145	0	0.0435	0.39	1	607.22	Si
SLU 7	-0.225	-116.02		1	0	0	0	-65.498	-0.0235	0.0145	0	0.038	0.44	1	673.95	Si
SLU 7	1.4	-105.89		1	0	0	0	-65.498	-0.0258	0.0145	0	0.0201	0.58	1	890.07	Si
SLU 7	3.025	-94.51		1	0	0	0	-65.498	-0.0289	0.0145	0	0.0434	0.39	1	609.13	Si
SLU 13	-0.225	-118.87		1	0	0	0	-61.775	-0.0217	0.0145	0	0.0362	0.45	1	696.1	Si
SLU 13	1.4	-105.69		1	0	0	0	-61.775	-0.0244	0.0145	0	0.0194	0.58	1	902.56	Si
SLU 13	3.025	-90.9		1	0	0	0	-61.775	-0.0283	0.0145	0	0.0428	0.4	1	616.21	Si
SLU 6	-0.225	-108.6		1	0	0	0	-59.293	-0.0227	0.0145	0	0.0372	0.44	1	683.11	Si
SLU 6	1.4	-98.46		1	0	0	0	-59.293	-0.0251	0.0145	0	0.0198	0.58	1	896.07	Si
SLU 6	3.025	-87.09		1	0	0	0	-59.293	-0.0284	0.0145	0	0.0429	0.4	1	615.54	Si
SLU 12	-0.225	-109.02		1	0	0	0	58.7414	-0.0225	0.0145	0	0.037	0.44	1	686.66	Si
SLU 12	1.4	-95.84		1	0	0	0	58.7414	-0.0255	0.0145	0	0.02	0.58	1	892.15	Si
SLU 12	3.025	-81.05		1	0	0	0	58.7414	-0.0302	0.0145	0	0.0447	0.38	1	592.45	Si
SLU 11	-0.225	-106.54		1	0	0	0	-56.673	-0.0222	0.0145	0	0.0367	0.45	1	690.06	Si
SLU 11	1.4	-93.37		1	0	0	0	-56.673	-0.0253	0.0145	0	0.0199	0.58	1	894.32	Si
SLU 11	3.025	-78.58		1	0	0	0	-56.673	-0.0301	0.0145	0	0.0446	0.38	1	594.29	Si
SLU 5	-0.225	-103.65		1	0	0	0	55.1562	-0.0222	0.0145	0	0.0367	0.45	1	689.95	Si
SLU 5	1.4	-93.51		1	0	0	0	55.1562	-0.0246	0.0145	0	0.0195	0.58	1	900.6	Si
SLU 5	3.025	-82.14		1	0	0	0	55.1562	-0.028	0.0145	0	0.0425	0.4	1	620.45	Si

Verifica a pressoflessione nel piano secondo D.M. 17-01-18 NTC §7.8.2.2.1 in combinazioni sismiche, γM = 2

Comb.	Quota	N	M	σ0	Mu	c.s.	Verifica
SLV 13	2	-70.17	20.3062	159	58.6181	2.887	Si
SLV 13	3.03	-63.09	39.4853	143	52.999	1.342	Si

Comb.	Quota	N	M	σ_0	Mu	c.s.	Verifica
SLD 13	2	-70.88	16.4867	161	59.1774	3.589	Si
SLD 13	3.03	-63.8	26.7529	145	53.5684	2.002	Si
SLV 11	2	-69.12	17.5644	157	57.7852	3.29	Si
SLV 11	3.03	-62.07	30.7242	141	52.1853	1.699	Si
SLV 16	2	-69.3	20.7314	157	57.9313	2.794	Si
SLV 16	3.03	-62.23	40.9892	141	52.3173	1.276	Si
SLD 15	2	-70.39	16.9978	160	58.7907	3.459	Si
SLD 15	3.03	-63.32	28.5377	144	53.1841	1.864	Si
SLD 16	2	-70.48	16.6822	160	58.857	3.528	Si
SLD 16	3.03	-63.4	27.4442	144	53.2511	1.94	Si
SLV 15	2	-69.13	21.3913	157	57.7925	2.702	Si
SLV 15	3.03	-62.06	43.2754	141	52.1768	1.206	Si
SLV 12	2	-69.44	16.3546	157	58.0396	3.549	Si
SLV 12	3.03	-62.39	26.5331	141	52.4428	1.977	Si
SLV 14	2	-70.35	19.6463	159	58.7567	2.991	Si
SLV 14	3.03	-63.26	37.1992	143	53.1392	1.429	Si
SLD 14	2	-70.97	16.171	161	59.2436	3.664	Si
SLD 14	3.03	-63.89	25.6593	145	53.6354	2.09	Si

Verifica a taglio nel piano secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.) §7.8.2.2.2 con rottura per scorrimento in combinazioni non sismiche, $\gamma_M = 2$

Comb.	Quota	N	V par	M	σ_0	σ_N	I'	fvd	Vt scorr.	Vt fess.diag.	Vt,lim	c.s.	Verifica
SLU 9	2	-75.41	-2.42	13.715	171	1.765	184	81.27				33.64	Si
SLU 9	3.03	-66.21	-2.42	16.3202	150	1.765	180	79.43				32.88	Si
SLU 16	2	-114.95	-3.1	20.9928	261	1.765	202	89.18				28.72	Si
SLU 16	3.03	-105.75	-3.1	24.3045	240	1.765	198	87.34				28.13	Si
SLU 15	2	-112.48	-2.92	20.4777	255	1.765	201	88.68				30.34	Si
SLU 15	3.03	-103.28	-2.92	23.6034	234	1.765	197	86.84				29.71	Si
SLU 12	2	-90.26	-3.5	16.8058	205	1.765	191	84.24				24.04	Si
SLU 12	3.03	-81.05	-3.5	20.5272	184	1.765	187	82.4				23.51	Si
SLU 4	2	-79.37	-2.84	14.7451	180	1.765	186	82.06				28.88	Si
SLU 4	3.03	-72.29	-2.84	17.7572	164	1.765	183	80.65				28.38	Si
SLU 8	2	-104.06	-2.44	18.9321	236	1.765	197	87				35.63	Si
SLU 8	3.03	-96.99	-2.44	21.5345	220	1.765	194	85.58				35.05	Si
SLU 3	2	-76.89	-2.66	14.23	174	1.765	185	81.57				30.66	Si
SLU 3	3.03	-69.81	-2.66	17.056	158	1.765	182	80.15				30.13	Si
SLU 11	2	-87.78	-3.32	16.2907	199	1.765	190	83.74				25.2	Si
SLU 11	3.03	-78.58	-3.32	19.826	178	1.765	186	81.9				24.65	Si
SLU 14	2	-105.05	-2.38	18.9322	238	1.765	198	87.2				36.65	Si
SLU 14	3.03	-95.85	-2.38	21.4999	217	1.765	193	85.36				35.88	Si
SLU 10	2	-80.36	-2.78	14.7453	182	1.765	186	82.26				29.6	Si
SLU 10	3.03	-71.16	-2.78	17.7226	161	1.765	182	80.42				28.94	Si

Verifica a taglio nel piano secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.) §7.8.2.2.2 con rottura per scorrimento in combinazioni sismiche, $\gamma_M = 2$

Comb.	Quota	N	V par	M	σ_0	σ_N	I'	fvd	Vt scorr.	Vt fess.diag.	Vt,lim	c.s.	Verifica
SLV 14	2	-70.35	-17.28	19.6463	159	1.765	182	80.26				4.64	Si
SLV 14	3.03	-63.26	-16.8	37.1992	286	0.8835	207	45.78				2.73	Si
SLV 2	2	-74.02	18.23	4.3097	168	1.765	184	80.99				4.44	Si
SLV 2	3.03	-66.94	17.74	-14.0164	152	1.765	180	79.57				4.48	Si
SLV 4	2	-72.97	15.59	5.3949	165	1.765	183	80.78				5.18	Si
SLV 4	3.03	-65.91	15.11	-10.2264	149	1.765	180	79.37				5.25	Si
SLV 13	2	-70.17	-18.87	20.3062	159	1.765	182	80.22				4.25	Si
SLV 13	3.03	-63.09	-18.39	39.4853	328	0.7699	216	41.49				2.26	Si
SLV 11	2	-69.12	-12.83	17.5644	157	1.765	181	80.01				6.24	Si
SLV 11	3.03	-62.07	-12.67	30.7242	214	1.1625	193	56.01				4.42	Si
SLV 3	2	-72.8	14	6.0548	165	1.765	183	80.75				5.77	Si
SLV 3	3.03	-65.73	13.52	-7.9402	149	1.765	180	79.33				5.87	Si
SLV 16	2	-69.3	-19.93	20.7314	158	1.7501	182	79.49				3.99	Si
SLV 16	3.03	-62.23	-19.43	40.9892	371	0.6716	224	37.63				1.94	Si
SLV 15	2	-69.13	-21.51	21.3913	161	1.7192	182	78.29				3.64	Si
SLV 15	3.03	-62.06	-21.02	43.2754	447	0.5555	239	33.24				1.58	Si
SLV 1	2	-73.85	16.65	4.9696	167	1.765	183	80.96				4.86	Si
SLV 1	3.03	-66.76	16.16	-11.7302	151	1.765	180	79.54				4.92	Si
SLD 15	2	-70.39	-11.29	16.9978	160	1.765	182	80.27				7.11	Si
SLD 15	3.03	-63.32	-11.05	28.5377	196	1.2954	189	61.24				5.54	Si

Verifica a pressoflessione fuori piano D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

quota 1.4 Wa 0.0004 denominatore 8 $\gamma_M = 2$

Comb.	fd	Sa	σ_0	N	M	Mc	Coeff.s.	Verifica
SLV 11	3500	0.1	166	-73.42	0.2278	8.6638	38.03	Si
SLV 15	3500	0.1	166	-73.42	0.2278	8.664	38.03	Si
SLV 16	3500	0.1	167	-73.59	0.2278	8.6836	38.11	Si
SLV 12	3500	0.1	167	-73.74	0.2278	8.6996	38.18	Si
SLV 13	3500	0.1	169	-74.46	0.2278	8.7801	38.54	Si
SLV 7	3500	0.1	169	-74.52	0.2278	8.7865	38.56	Si
SLV 14	3500	0.1	169	-74.64	0.2278	8.7995	38.62	Si
SLV 8	3500	0.1	170	-74.85	0.2278	8.8222	38.72	Si
SLV 9	3500	0.1	174	-76.9	0.2278	9.0497	39.72	Si
SLV 3	3500	0.1	175	-77.11	0.2278	9.0723	39.82	Si

Tabella dei coefficienti di sicurezza minimi

Stato limite	Coeff.s.	Comb.	Verifica
PF SLU	5.076	SLU 16	Si
V SLU	23.512	SLU 12	Si
PF SLV	1.206	SLV 15	Si
V SLV	1.581	SLV 15	Si
PPFF SLV	38.026	SLV 11	Si

Maschio 8

Verifiche condotte secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

Dati geometrici

X ini.	Y ini.	X fin.	Y fin.	Quota i.	Quota.s	l	Sp.	h netta	h ini.	h fin.	a	a.s.,sx	a.s.,dx
19.562	6.25	21.797	6.25	L2	L4	2.235	0.25	2.9	3.25	3.25			

Caratteristiche del materiale

(Circolare 7 21-01-19 C8.5.I) Muratura in mattoni semipieni e malta cementizia 3

fb	fk	fvk0	fmedio	τ0	fv0	μ	φ	fv,lim	E	G	FC
12000	7000	300				0.58	0.77	780	7000000	2800000	

Verifica prescrizioni §4.5.4

Tipo di muratura	spessore	spessore limite	λ	λ,lim	Verifica
Muratura in elementi resistenti artificiali forati	0.25	0.24	12	20	Si

Verifica prescrizioni §7.8.1.2

Fbk	Fbk Lim.	Fbk ₀	Fbk ₀ Lim.	fm	fm Lim.	Verifica
12000	5000	2400	1500	15000	5000	Si

Verifica a pressoflessione per azioni non sismiche 4.5.6.2 D.M. 17-01-18 (N.T.C.) γM = 2

Comb.	Quota	N	M	p	N1	d1	es1	N2	es2	ea	ev	e ver	Φt	ΦI	Nu	Verifica
SLU 16	-0.225	-221.94		1	0	0	0	93.9492	-0.0176	0.0145	0	0.0321	0.48	1	941.89	Si
SLU 16	1.4	-205.85		1	0	0	0	93.9492	-0.019	0.0145	0	0.0168	0.61	1	1202.43	Si
SLU 16	3.025	-186.53		1	0	0	0	93.9492	-0.021	0.0145	0	0.0355	0.46	1	891.59	Si
SLU 15	-0.225	-217.75		1	0	0	0	91.3298	-0.0175	0.0145	0	0.032	0.48	1	944.32	Si
SLU 15	1.4	-201.65		1	0	0	0	91.3298	-0.0189	0.0145	0	0.0167	0.62	1	1204.05	Si
SLU 15	3.025	-182.34		1	0	0	0	91.3298	-0.0209	0.0145	0	0.0354	0.46	1	893.33	Si
SLU 14	-0.225	-205.17		1	0	0	0	83.4716	-0.017	0.0145	0	0.0315	0.49	1	952.19	Si
SLU 14	1.4	-189.07		1	0	0	0	83.4716	-0.0184	0.0145	0	0.0164	0.62	1	1209.35	Si
SLU 14	3.025	-169.75		1	0	0	0	83.4716	-0.0205	0.0145	0	0.035	0.46	1	899.07	Si
SLU 8	-0.225	-195.97		1	0	0	0	85.5671	-0.0182	0.0145	0	0.0327	0.48	1	933.55	Si
SLU 8	1.4	-183.59		1	0	0	0	85.5671	-0.0194	0.0145	0	0.017	0.61	1	1197.94	Si
SLU 8	3.025	-168.73		1	0	0	0	85.5671	-0.0211	0.0145	0	0.0356	0.45	1	889.43	Si
SLU 13	-0.225	-196.78		1	0	0	0	78.2328	-0.0166	0.0145	0	0.0311	0.49	1	958	Si
SLU 13	1.4	-180.68		1	0	0	0	78.2328	-0.018	0.0145	0	0.0163	0.62	1	1213.29	Si
SLU 13	3.025	-161.37		1	0	0	0	78.2328	-0.0202	0.0145	0	0.0347	0.46	1	903.39	Si
SLU 7	-0.225	-191.78		1	0	0	0	82.9477	-0.018	0.0145	0	0.0325	0.48	1	936.12	Si
SLU 7	1.4	-179.4		1	0	0	0	82.9477	-0.0193	0.0145	0	0.0169	0.61	1	1199.66	Si
SLU 7	3.025	-164.54		1	0	0	0	82.9477	-0.021	0.0145	0	0.0355	0.46	1	891.31	Si
SLU 12	-0.225	-182.63		1	0	0	0	-74.391	-0.017	0.0145	0	0.0315	0.49	1	951.88	Si
SLU 12	1.4	-166.53		1	0	0	0	-74.391	-0.0186	0.0145	0	0.0166	0.62	1	1206.93	Si
SLU 12	3.025	-147.21		1	0	0	0	-74.391	-0.0211	0.0145	0	0.0356	0.46	1	890.56	Si
SLU 6	-0.225	-179.2		1	0	0	0	75.0895	-0.0175	0.0145	0	0.032	0.48	1	944.56	Si
SLU 6	1.4	-166.82		1	0	0	0	75.0895	-0.0188	0.0145	0	0.0166	0.62	1	1205.34	Si
SLU 6	3.025	-151.96		1	0	0	0	75.0895	-0.0206	0.0145	0	0.0351	0.46	1	897.55	Si
SLU 11	-0.225	-178.44		1	0	0	0	71.7716	-0.0168	0.0145	0	0.0313	0.49	1	955.08	Si
SLU 11	1.4	-162.34		1	0	0	0	71.7716	-0.0184	0.0145	0	0.0165	0.62	1	1209.06	Si
SLU 11	3.025	-143.02		1	0	0	0	71.7716	-0.0209	0.0145	0	0.0354	0.46	1	892.75	Si
SLU 5	-0.225	-170.81		1	0	0	0	69.8507	-0.017	0.0145	0	0.0315	0.49	1	950.88	Si
SLU 5	1.4	-158.43		1	0	0	0	69.8507	-0.0184	0.0145	0	0.0164	0.62	1	1209.62	Si
SLU 5	3.025	-143.57		1	0	0	0	69.8507	-0.0203	0.0145	0	0.0348	0.46	1	902.32	Si

Verifica a pressoflessione nel piano secondo D.M. 17-01-18 NTC §7.8.2.2.1 in combinazioni sismiche, γM = 2

Comb.	Quota	N	M	σ0	Mu	c.s.	Verifica
SLD 7	-0.23	-146.81	-64.8571	263	149.5859	2.306	Si
SLD 7	3.03	-119.58	30.2426	214	124.0297	4.101	Si
SLV 11	-0.23	-149.51	-77.2153	268	152.0688	1.969	Si
SLV 11	3.03	-122.2	35.1276	219	126.5334	3.602	Si
SLV 7	-0.23	-151.37	-108.8874	271	153.7735	1.412	Si
SLV 7	3.03	-124.16	38.7805	222	128.398	3.311	Si
SLV 3	-0.23	-148.33	-100.268	265	150.9829	1.506	Si
SLV 3	3.03	-121.24	33.3436	217	125.618	3.767	Si
SLV 12	-0.23	-148.04	-62.1482	265	150.7144	2.425	Si
SLV 12	3.03	-120.72	32.3676	216	125.1248	3.866	Si
SLV 8	-0.23	-149.9	-93.8203	268	152.4228	1.625	Si
SLV 8	3.03	-122.68	36.0205	220	126.9933	3.526	Si
SLV 10	-0.23	-134.08	58.2689	240	137.7669	2.364	Si
SLV 10	3.03	-106.82	6.4494	191	111.7082	17.321	Si
SLD 3	-0.23	-145.42	-61.4639	260	148.3052	2.413	Si
SLD 3	3.03	-118.25	27.7658	212	122.7559	4.421	Si
SLV 1	-0.23	-144.14	-64.1428	258	147.1278	2.294	Si
SLV 1	3.03	-117.07	25.5682	209	121.6232	4.757	Si

Comb.	Quota	N	M	σ_0	Mu	c.s.	Verifica
SLV 4	-0.23	-147.52	-92.0492	264	150.2432	1.632	Si
SLV 4	3.03	-120.44	31.8381	216	124.849	3.921	Si

Verifica a taglio nel piano secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.) §7.8.2.2 con rottura per scorrimento in combinazioni non sismiche, $\gamma_M = 2$

Comb.	Quota	N	V par	M	σ_0	σ_N	I'	fvd	Vt scorr.	Vt fess.diag.	Vt,lim	c.s.	Verifica
SLU 13	-0.23	-196.78	-18.61	-30.0871		352	2.2352	220	123.18			6.62	Si
SLU 13	3.03	-161.37	-18.61	30.3802		289	2.2352	208	116.09			6.24	Si
SLU 12	-0.23	-182.63	-19.52	-34.4064		327	2.2352	215	120.35			6.17	Si
SLU 12	3.03	-147.21	-19.52	29.0295		263	2.2352	203	113.26			5.8	Si
SLU 14	-0.23	-205.17	-18.25	-28.2429		367	2.2352	223	124.85			6.84	Si
SLU 14	3.03	-169.75	-18.25	31.0742		304	2.2352	211	117.77			6.45	Si
SLU 16	-0.23	-221.94	-17.54	-24.5544		397	2.2352	229	128.21			7.31	Si
SLU 16	3.03	-186.53	-17.54	32.4621		334	2.2352	217	121.13			6.9	Si
SLU 1	-0.23	-131.5	-15.31	-28.1241		235	2.2352	197	110.12			7.19	Si
SLU 1	3.03	-104.25	-15.31	21.6342		187	2.2352	187	104.67			6.84	Si
SLU 11	-0.23	-178.44	-19.7	-35.3285		319	2.2352	214	119.51			6.07	Si
SLU 11	3.03	-143.02	-19.7	28.6825		256	2.2352	201	112.43			5.71	Si
SLU 9	-0.23	-157.47	-20.58	-39.9392		282	2.2352	206	115.31			5.6	Si
SLU 9	3.03	-122.05	-20.58	26.9476		218	2.2352	194	108.23			5.26	Si
SLU 2	-0.23	-139.88	-14.96	-26.2798		250	2.2352	200	111.8			7.47	Si
SLU 2	3.03	-112.64	-14.96	22.3282		202	2.2352	190	106.35			7.11	Si
SLU 10	-0.23	-165.85	-20.23	-38.0949		297	2.2352	209	116.99			5.78	Si
SLU 10	3.03	-130.44	-20.23	27.6415		233	2.2352	197	109.91			5.43	Si
SLU 15	-0.23	-217.75	-17.72	-25.4765		390	2.2352	228	127.37			7.19	Si
SLU 15	3.03	-182.34	-17.72	32.1151		326	2.2352	215	120.29			6.79	Si

Verifica a taglio nel piano secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.) §7.8.2.2 con rottura per scorrimento in combinazioni sismiche, $\gamma_M = 2$

Comb.	Quota	N	V par	M	σ_0	σ_N	I'	fvd	Vt scorr.	Vt fess.diag.	Vt,lim	c.s.	Verifica
SLV 3	-0.23	-148.33	-41.54	-100.268		448	1.3249	240	79.35			1.91	Si
SLV 3	3.03	-121.24	-40.33	33.3436		217	2.2352	193	108.07			2.68	Si
SLV 11	-0.23	-149.51	-34.42	-77.2153		332	1.8035	216	97.53			2.83	Si
SLV 11	3.03	-122.2	-34.82	35.1276		219	2.2352	194	108.26			3.11	Si
SLD 8	-0.23	-146.11	-26.73	-57.7581		270	2.1669	204	110.48			4.13	Si
SLD 8	3.03	-118.88	-26.57	28.9422		213	2.2352	193	107.6			4.05	Si
SLV 8	-0.23	-149.9	-40.06	-93.8203		406	1.4752	231	85.3			2.13	Si
SLV 8	3.03	-122.68	-39.73	36.0205		220	2.2352	194	108.36			2.73	Si
SLV 7	-0.23	-151.37	-45.55	-108.8874		507	1.1949	251	75.08			1.65	Si
SLV 7	3.03	-124.16	-45.22	38.7805		222	2.2352	194	108.65			2.4	Si
SLD 7	-0.23	-146.81	-29.32	-64.8571		290	2.0275	208	105.39			3.59	Si
SLD 7	3.03	-119.58	-29.15	30.2426		214	2.2352	193	107.74			3.7	Si
SLV 1	-0.23	-144.14	-28.04	-64.1428		286	2.0178	207	104.5			3.73	Si
SLV 1	3.03	-117.07	-26.81	25.5682		209	2.2352	192	107.23			4	Si
SLV 4	-0.23	-147.52	-38.55	-92.0492		398	1.4809	230	85.04			2.21	Si
SLV 4	3.03	-120.44	-37.34	31.8381		216	2.2352	193	107.91			2.89	Si
SLD 3	-0.23	-145.42	-27.66	-61.4639		279	2.0848	206	107.26			3.88	Si
SLD 3	3.03	-118.25	-27.07	27.7658		212	2.2352	192	107.47			3.97	Si
SLV 12	-0.23	-148.04	-28.93	-62.1482		283	2.0934	207	108.11			3.74	Si
SLV 12	3.03	-120.72	-29.33	32.3676		216	2.2352	193	107.97			3.68	Si

Verifica a pressoflessione fuori piano D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

quota 1.4 W_a 0.0004 denominatore 8 $\gamma_M = 2$

Comb.	fd	Sa	σ_0	N	M	Mc	Coeff.s.	Verifica
SLV 10	3500	0.1	218	-121.7	0.2885	14.0991	48.86	Si
SLV 9	3500	0.1	220	-123.18	0.2885	14.2564	49.41	Si
SLV 6	3500	0.1	221	-123.61	0.2885	14.3027	49.57	Si
SLV 14	3500	0.1	223	-124.67	0.2885	14.4155	49.96	Si
SLV 5	3500	0.1	224	-125.09	0.2885	14.4596	50.11	Si
SLV 13	3500	0.1	225	-125.48	0.2885	14.501	50.26	Si
SLV 16	3500	0.1	231	-128.84	0.2885	14.8573	51.49	Si
SLV 15	3500	0.1	232	-129.65	0.2885	14.9423	51.79	Si
SLV 2	3500	0.1	235	-131.04	0.2885	15.0893	52.3	Si
SLV 1	3500	0.1	236	-131.85	0.2885	15.174	52.59	Si

Tabella dei coefficienti di sicurezza minimi

Stato limite	Coeff.s.	Comb.	Verifica
PF SLU	4.244	SLU 16	Si
V SLU	5.259	SLU 9	Si
PF SLV	1.412	SLV 7	Si
V SLV	1.648	SLV 7	Si
PFSLV	48.864	SLV 10	Si

Maschio 11

Verifiche condotte secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

Dati geometrici

X ini.	Y ini.	X fin.	Y fin.	Quota i.	Quota.s	I	Sp.	h netta	h ini.	h fin.	a	a.s.,sx	a.s.,dx
24.105	6.25	24.105	0	L2	L4	6.25	0.25	2.9	3.25	3.25			

Caratteristiche del materiale

(Circolare 7 21-01-19 C8.5.I) Muratura in mattoni semipieni e malta cementizia 3

fb	fk	fvk0	fmedio	r0	fv0	μ	ϕ	fv,lim	E	G	FC
12000	7000	300				0.58	0.77	780	7000000	2800000	

Verifica prescrizioni §4.5.4

Tipo di muratura	spessore	spessore limite	λ	λ,lim	Verifica
Muratura in elementi resistenti artificiali forati	0.25	0.24	12	20	Si

Verifica prescrizioni §7.8.1.2

Fbk	Fbk Lim.	Fbk	Fbk Lim.	fm	fm Lim.	Verifica
12000	5000	2400	1500	15000	5000	Si

Verifica a pressoflessione per azioni non sismiche 4.5.6.2 D.M. 17-01-18 (N.T.C.) $\gamma_M = 2$

Comb.	Quota	N	M	p	N1	d1	es1	N2	es2	ea	ev	e ver	Φ_t	Φ_I	Nu	Verifica
SLU 16	-0.225	-207.45		1	0	0	0	0	0	0.0145	0	0.0145	0.64	1	3502.78	Si
SLU 16	1.4	-128.26		1	0	0	0	0	0	0.0145	0	0.0145	0.64	1	3502.78	Si
SLU 16	3.025	-74.86		1	0	0	0	0	0	0.0145	0	0.0145	0.64	1	3502.78	Si
SLU 15	-0.225	-204.66		1	0	0	0	0	0	0.0145	0	0.0145	0.64	1	3502.78	Si
SLU 15	1.4	-126.59		1	0	0	0	0	0	0.0145	0	0.0145	0.64	1	3502.78	Si
SLU 15	3.025	-74.02		1	0	0	0	0	0	0.0145	0	0.0145	0.64	1	3502.78	Si
SLU 14	-0.225	-196.28		1	0	0	0	0	0	0.0145	0	0.0145	0.64	1	3502.78	Si
SLU 14	1.4	-121.58		1	0	0	0	0	0	0.0145	0	0.0145	0.64	1	3502.78	Si
SLU 14	3.025	-71.5		1	0	0	0	0	0	0.0145	0	0.0145	0.64	1	3502.78	Si
SLU 13	-0.225	-190.7		1	0	0	0	0	0	0.0145	0	0.0145	0.64	1	3502.78	Si
SLU 13	1.4	-118.24		1	0	0	0	0	0	0.0145	0	0.0145	0.64	1	3502.78	Si
SLU 13	3.025	-69.82		1	0	0	0	0	0	0.0145	0	0.0145	0.64	1	3502.78	Si
SLU 8	-0.225	-181.13		1	0	0	0	0	0	0.0145	0	0.0145	0.64	1	3502.78	Si
SLU 8	1.4	-113.87		1	0	0	0	0	0	0.0145	0	0.0145	0.64	1	3502.78	Si
SLU 8	3.025	-68.5		1	0	0	0	0	0	0.0145	0	0.0145	0.64	1	3502.78	Si
SLU 7	-0.225	-178.34		1	0	0	0	0	0	0.0145	0	0.0145	0.64	1	3502.78	Si
SLU 7	1.4	-112.2		1	0	0	0	0	0	0.0145	0	0.0145	0.64	1	3502.78	Si
SLU 7	3.025	-67.66		1	0	0	0	0	0	0.0145	0	0.0145	0.64	1	3502.78	Si
SLU 12	-0.225	-171.68		1	0	0	0	0	0	0.0145	0	0.0145	0.64	1	3502.78	Si
SLU 12	1.4	-102.18		1	0	0	0	0	0	0.0145	0	0.0145	0.64	1	3502.78	Si
SLU 12	3.025	-55.13		1	0	0	0	0	0	0.0145	0	0.0145	0.64	1	3502.78	Si
SLU 6	-0.225	-169.96		1	0	0	0	0	0	0.0145	0	0.0145	0.64	1	3502.78	Si
SLU 6	1.4	-107.19		1	0	0	0	0	0	0.0145	0	0.0145	0.64	1	3502.78	Si
SLU 6	3.025	-65.14		1	0	0	0	0	0	0.0145	0	0.0145	0.64	1	3502.78	Si
SLU 11	-0.225	-168.89		1	0	0	0	0	0	0.0145	0	0.0145	0.64	1	3502.78	Si
SLU 11	1.4	-100.51		1	0	0	0	0	0	0.0145	0	0.0145	0.64	1	3502.78	Si
SLU 11	3.025	-54.29		1	0	0	0	0	0	0.0145	0	0.0145	0.64	1	3502.78	Si
SLU 5	-0.225	-164.38		1	0	0	0	0	0	0.0145	0	0.0145	0.64	1	3502.78	Si
SLU 5	1.4	-103.85		1	0	0	0	0	0	0.0145	0	0.0145	0.64	1	3502.78	Si
SLU 5	3.025	-63.46		1	0	0	0	0	0	0.0145	0	0.0145	0.64	1	3502.78	Si

Verifica a pressoflessione nel piano secondo D.M. 17-01-18 NTC §7.8.2.2.1 in combinazioni sismiche, $\gamma_M = 2$

Comb.	Quota	N	M	σ_0	Mu	c.s.	Verifica
SLV 16	-0.23	-138.91	-38.0801	89	421.1283	11.059	Si
SLV 16	3.03	-49.98	54.1755	32	154.5233	2.852	Si
SLD 15	-0.23	-136.71	-14.0061	87	414.6571	29.606	Si
SLD 15	3.03	-49.9	50.2286	32	154.2518	3.071	Si
SLV 13	-0.23	-163.62	2.785	105	493.3209	177.138	Si
SLV 13	3.03	-46.29	47.7985	30	143.23	2.997	Si
SLD 11	-0.23	-115.23	-30.3503	74	351.1743	11.571	Si
SLD 11	3.03	-52.73	52.5216	34	162.9217	3.102	Si
SLV 15	-0.23	-133.92	-44.425	86	406.4356	9.149	Si
SLV 15	3.03	-50.52	54.7894	32	156.1628	2.85	Si
SLD 16	-0.23	-139.1	-10.971	89	421.6805	38.436	Si
SLD 16	3.03	-49.64	49.9349	32	153.4674	3.073	Si
SLV 12	-0.23	-97.63	-68.3884	62	298.6934	4.368	Si
SLV 12	3.03	-55.55	58.636	36	171.5328	2.925	Si
SLV 14	-0.23	-168.62	9.1299	108	507.8141	55.621	Si
SLV 14	3.03	-45.76	47.1846	29	141.5874	3.001	Si
SLD 12	-0.23	-119.55	-24.8699	77	363.9755	14.635	Si
SLD 12	3.03	-52.27	51.9914	33	161.507	3.106	Si
SLV 11	-0.23	-88.48	-80.0203	57	271.2241	3.389	Si
SLV 11	3.03	-56.54	59.7614	36	174.5307	2.92	Si

Verifica a taglio nel piano secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.) §7.8.2.2.2 con rottura per scorrimento in combinazioni non sismiche, $\gamma_M = 2$

Comb.	Quota	N	V par	M	σ_0	σ_N	I'	fvd	Vt scorr.	Vt fess.diag.	Vt,lim	c.s.	Verifica
SLU 15	-0.23	-204.66	3.53	-7.7231		131	6.25	176	275.31			78.06	Si
SLU 15	3.03	-74.02	3.97	78.4241		48	6.1963	160	247.16			62.3	Si
SLU 16	-0.23	-207.45	3.54	-11.2736		133	6.25	177	275.86			77.84	Si
SLU 16	3.03	-74.86	3.99	80.899		49	6.1328	160	244.95			61.38	Si
SLU 8	-0.23	-181.13	2.74	-27.6433		116	6.25	173	270.6			98.59	Si
SLU 8	3.03	-68.5	3.13	76.3097		45	6.0328	159	239.93			76.53	Si
SLU 14	-0.23	-196.28	3.47	2.9285		126	6.25	175	273.63			78.75	Si
SLU 14	3.03	-71.5	3.9	70.9996		46	6.25	159	248.67			63.83	Si
SLU 10	-0.23	-160.51	3.49	31.3512		103	6.25	171	266.48			76.44	Si
SLU 10	3.03	-51.77	3.83	49.4568		33	6.25	157	244.73			63.88	Si
SLU 12	-0.23	-171.68	3.56	17.1492		110	6.25	172	268.71			75.58	Si
SLU 12	3.03	-55.13	3.93	59.3561		36	6.1452	157	241.47			61.51	Si
SLU 9	-0.23	-154.93	3.45	38.4522		99	6.25	170	265.36			76.89	Si
SLU 9	3.03	-50.09	3.78	44.5071		32	6.25	156	244.39			64.6	Si
SLU 4	-0.23	-145.36	2.76	0.7795		93	6.25	169	263.45			95.59	Si
SLU 4	3.03	-48.77	3.07	54.7669		32	6.0064	156	234.99			76.55	Si
SLU 13	-0.23	-190.7	3.44	10.0295		122	6.25	174	272.51			79.22	Si
SLU 13	3.03	-69.82	3.85	66.0499		45	6.25	159	248.34			64.53	Si
SLU 11	-0.23	-168.89	3.54	20.6997		108	6.25	172	268.15			75.79	Si
SLU 11	3.03	-54.29	3.9	56.8813		35	6.232	157	244.56			62.67	Si

Verifica a taglio nel piano secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.) §7.8.2.2.2 con rottura per scorrimento in combinazioni sismiche, $\gamma_M = 2$

Comb.	Quota	N	V par	M	σ_0	σ_N	I'	fvd	Vt scorr.	Vt fess.diag.	Vt,lim	c.s.	Verifica
SLV 8	-0.23	-90.17	-71.77	-49.4228		58	6.25	162	252.41			3.52	Si
SLV 8	3.03	-56.29	-67.72	55.6875		36	6.25	157	245.63			3.63	Si
SLV 11	-0.23	-88.48	-83.95	-80.0203		57	6.25	161	252.07			3	Si
SLV 11	3.03	-56.54	-80.28	59.7614		36	6.2039	157	243.95			3.04	Si
SLV 10	-0.23	-196.65	90.73	88.9782		126	6.25	175	273.7			3.02	Si
SLV 10	3.03	-41.47	87.28	35.333		27	6.25	155	242.67			2.78	Si
SLV 12	-0.23	-171.68	70.28	-68.3884		62	6.25	162	253.9			3.61	Si
SLV 12	3.03	-55.55	-66.6	58.636		36	6.2086	157	243.93			3.66	Si
SLD 6	-0.23	-162.43	43.33	58.2738		104	6.25	171	266.86			6.16	Si
SLD 6	3.03	-46.01	42.04	39.6243		29	6.25	156	243.58			5.79	Si
SLV 6	-0.23	-189.19	89.24	107.9438		121	6.25	174	272.21			3.05	Si

Comb.	Quota	N	V par	M	σ_0	σ_N	I'	fvd	Vt scor.	Vt fess.diag.	Vt,lim	c.s.	Verifica
SLV 6	3.03	-42.2	86.17	32.3845		27	6.25	155	242.82			2.82	Si
SLV 5	-0.23	-180.03	75.58	96.3119		115	6.25	173	270.38			3.58	Si
SLV 5	3.03	-43.19	72.49	33.51		28	6.25	156	243.01			3.35	Si
SLV 7	-0.23	-81.01	-85.43	-61.0547		52	6.25	160	250.58			2.93	Si
SLV 7	3.03	-57.28	-81.39	56.813		37	6.25	157	245.83			3.02	Si
SLV 9	-0.23	-187.49	77.07	77.3463		120	6.25	174	271.87			3.53	Si
SLV 9	3.03	-42.45	73.61	36.4584		27	6.25	155	242.86			3.3	Si
SLD 10	-0.23	-166.06	44.05	49.0571		106	6.25	171	267.59			6.07	Si
SLD 10	3.03	-45.65	42.59	41.0443		29	6.25	156	243.51			5.72	Si

Verifica a pressoflessione fuori piano D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

quota 1.4 Wa 0.0004 denominatore $8 \gamma_M = 2$

Comb.	fd	Sa	σ_0	N	M	Mc	Coeff.s.	Verifica
SLV 7	3500	0.1	39	-61.51	0.8068	7.587	9.4	Si
SLV 11	3500	0.1	41	-64.71	0.8068	7.9759	9.89	Si
SLV 8	3500	0.1	42	-65.28	0.8068	8.0448	9.97	Si
SLV 12	3500	0.1	44	-68.47	0.8068	8.433	10.45	Si
SLV 3	3500	0.1	47	-72.8	0.8068	8.9572	11.1	Si
SLV 4	3500	0.1	48	-74.85	0.8068	9.2058	11.41	Si
SLV 15	3500	0.1	53	-83.46	0.8068	10.2447	12.7	Si
SLV 1	3500	0.1	54	-84.94	0.8068	10.4231	12.92	Si
SLV 16	3500	0.1	55	-85.51	0.8068	10.4921	13	Si
SLV 2	3500	0.1	56	-86.99	0.8068	10.6703	13.23	Si

Tabella dei coefficienti di sicurezza minimi

Stato limite	Coeff.s.	Comb.	Verifica
PF SLV	16.885	SLV 16	Si
V SLV	61.378	SLV 16	Si
PF SLV	2.85	SLV 15	Si
V SLV	2.78	SLV 10	Si
FFFF SLV	9.404	SLV 7	Si

Maschio 12

Verifiche condotte secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

Dati geometrici

X ini.	Y ini.	X fin.	Y fin.	Quota i.	Quota.s	l	Sp.	h netta	h ini.	h fin.	a	a.s.,sx	a.s.,dx
7.142	6.25	17.388	6.25	L2	L3	10.246	0.25	1.7	2.05	2.05			

Caratteristiche del materiale

(Circolare 7 21-01-19 C8.5.I) Muratura in mattoni semipieni e malta cementizia 3

fb	fk	fvk0	fmedio	τ_0	fv0	μ	φ	fv,lim	E	G	FC
12000	7000	300				0.58	0.77	780	7000000	2800000	

Verifica prescrizioni §4.5.4

Tipo di muratura	spessore	spessore limite	λ	λ,lim	Verifica
Muratura in elementi resistenti artificiali forati	0.25	0.24	7	20	Si

Verifica prescrizioni §7.8.1.2

Fbk	Fbk Lim.	Fbk _u	Fbk _l Lim.	fm	fm Lim.	Verifica
12000	5000	2400	1500	15000	5000	Si

Verifica a pressoflessione per azioni non sismiche 4.5.6.2 D.M. 17-01-18 (N.T.C.) $\gamma_M = 2$

Comb.	Quota	N	M	p	N1	d1	es1	N2	es2	ea	ev	e ver	Φ_t	Φ_l	Nu	Verifica
SLU 16	-0.225	-629.71		1	0	0	0	0	0	0.0085	0	0.0085	0.83	1	7403.73	Si
SLU 16	0.8	-579.45		1	0	0	0	0	0	0.0085	0	0.0085	0.83	1	7403.73	Si
SLU 16	1.825	-541.94		1	0	0	0	0	0	0.0085	0	0.0085	0.83	1	7403.73	Si
SLU 15	-0.225	-618.37		1	0	0	0	0	0	0.0085	0	0.0085	0.83	1	7403.73	Si
SLU 15	0.8	-567.8		1	0	0	0	0	0	0.0085	0	0.0085	0.83	1	7403.73	Si
SLU 15	1.825	-529.58		1	0	0	0	0	0	0.0085	0	0.0085	0.83	1	7403.73	Si
SLU 14	-0.225	-584.37		1	0	0	0	0	0	0.0085	0	0.0085	0.83	1	7403.73	Si
SLU 14	0.8	-532.85		1	0	0	0	0	0	0.0085	0	0.0085	0.83	1	7403.73	Si
SLU 14	1.825	-492.49		1	0	0	0	0	0	0.0085	0	0.0085	0.83	1	7403.73	Si
SLU 13	-0.225	-561.69		1	0	0	0	0	0	0.0085	0	0.0085	0.83	1	7403.73	Si
SLU 13	0.8	-509.55		1	0	0	0	0	0	0.0085	0	0.0085	0.83	1	7403.73	Si
SLU 13	1.825	-467.77		1	0	0	0	0	0	0.0085	0	0.0085	0.83	1	7403.73	Si
SLU 8	-0.225	-557.6		1	0	0	0	0	0	0.0085	0	0.0085	0.83	1	7403.73	Si
SLU 8	0.8	-517.4		1	0	0	0	0	0	0.0085	0	0.0085	0.83	1	7403.73	Si
SLU 8	1.825	-491.14		1	0	0	0	0	0	0.0085	0	0.0085	0.83	1	7403.73	Si
SLU 7	-0.225	-546.26		1	0	0	0	0	0	0.0085	0	0.0085	0.83	1	7403.73	Si
SLU 7	0.8	-505.75		1	0	0	0	0	0	0.0085	0	0.0085	0.83	1	7403.73	Si
SLU 7	1.825	-478.77		1	0	0	0	0	0	0.0085	0	0.0085	0.83	1	7403.73	Si
SLU 12	-0.225	-513.41		1	0	0	0	0	0	0.0085	0	0.0085	0.83	1	7403.73	Si
SLU 12	0.8	-467.14		1	0	0	0	0	0	0.0085	0	0.0085	0.83	1	7403.73	Si
SLU 12	1.825	-426.38		1	0	0	0	0	0	0.0085	0	0.0085	0.83	1	7403.73	Si
SLU 6	-0.225	-512.26		1	0	0	0	0	0	0.0085	0	0.0085	0.83	1	7403.73	Si
SLU 6	0.8	-470.8		1	0	0	0	0	0	0.0085	0	0.0085	0.83	1	7403.73	Si
SLU 6	1.825	-441.69		1	0	0	0	0	0	0.0085	0	0.0085	0.83	1	7403.73	Si
SLU 11	-0.225	-502.07		1	0	0	0	0	0	0.0085	0	0.0085	0.83	1	7403.73	Si
SLU 11	0.8	-455.48		1	0	0	0	0	0	0.0085	0	0.0085	0.83	1	7403.73	Si
SLU 11	1.825	-414.02		1	0	0	0	0	0	0.0085	0	0.0085	0.83	1	7403.73	Si
SLU 5	-0.225	-489.58		1	0	0	0	0	0	0.0085	0	0.0085	0.83	1	7403.73	Si
SLU 5	0.8	-447.5		1	0	0	0	0	0	0.0085	0	0.0085	0.83	1	7403.73	Si
SLU 5	1.825	-416.97		1	0	0	0	0	0	0.0085	0	0.0085	0.83	1	7403.73	Si

Verifica a pressoflessione nel piano secondo D.M. 17-01-18 NTC §7.8.2.2.1 in combinazioni sismiche, $\gamma_M = 2$

Comb.	Quota	N	M	σ_0	Mu	c.s.	Verifica
SLV 16	-0.23	-415.06	-6.539	162	2010.6459	307.483	Si
SLV 16	1.83	-337.22	-115.6132	132	1651.1963	14.282	Si
SLV 1	-0.23	-397.96	4.5405	155	1932.3736	425.586	Si

Comb.	Quota	N	M	σ_0	Mu	c.s.	Verifica
SLV 1	1.83	-331.63	146.2694	129	1625.0801	11.11	Si
SLV 4	-0.23	-412.46	-1.6001	161	1998.7485	1000	Si
SLV 4	1.83	-333.49	136.2648	130	1633.7993	11.99	Si
SLV 13	-0.23	-400.57	-0.3984	156	1944.3218	1000	Si
SLV 13	1.83	-335.35	-105.6086	131	1642.4865	15.553	Si
SLV 3	-0.23	-412.45	2.2333	161	1998.6988	894.944	Si
SLV 3	1.83	-333.37	146.5589	130	1633.2189	11.144	Si
SLV 2	-0.23	-397.97	0.7071	155	1932.4235	1000	Si
SLV 2	1.83	-331.75	135.9752	130	1625.6608	11.956	Si
SLD 3	-0.23	-409.28	0.5695	160	1984.2214	1000	Si
SLD 3	1.83	-333.9	79.1759	130	1635.687	20.659	Si
SLV 14	-0.23	-400.58	-4.2319	156	1944.3716	459.459	Si
SLV 14	1.83	-335.48	-115.9027	131	1643.0665	14.176	Si
SLV 15	-0.23	-415.05	-2.7056	162	2010.5962	743.122	Si
SLV 15	1.83	-337.09	-105.319	132	1650.6165	15.673	Si
SLD 1	-0.23	-402.47	1.6562	157	1953.0576	1000	Si
SLD 1	1.83	-333.08	79.0444	130	1631.8488	20.645	Si

Verifica a taglio nel piano secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.) §7.8.2.2.2 con rottura per scorrimento in combinazioni non sismiche, $\gamma_M = 2$

Comb.	Quota	N	V par	M	σ_0	σ_N	I'	fvd	Vt scorr.	Vt fess.diag.	Vt,lim	c.s.	Verifica
SLU 14	-0.23	-584.37	-9.98	-1.3892		228	10.2464	196	501.11			50.19	Si
SLU 14	1.83	-492.49	-12.59	20.8592		192	10.2464	188	482.74			38.34	Si
SLU 9	-0.23	-445.39	-8.06	0.232		174	10.2464	185	473.32			58.75	Si
SLU 9	1.83	-352.21	-10.41	17.946		137	10.2464	177	454.68			43.68	Si
SLU 8	-0.23	-557.6	-8.96	-0.9635		218	10.2464	194	495.76			55.34	Si
SLU 8	1.83	-491.14	-11.17	17.7299		192	10.2464	188	482.47			43.2	Si
SLU 7	-0.23	-546.26	-8.86	-1.2247		213	10.2464	193	493.49			55.67	Si
SLU 7	1.83	-478.77	-11.05	17.6597		187	10.2464	187	480			43.43	Si
SLU 15	-0.23	-618.37	-10.27	-0.6058		241	10.2464	198	507.92			49.48	Si
SLU 15	1.83	-529.58	-12.94	21.0698		207	10.2464	191	490.16			37.88	Si
SLU 12	-0.23	-513.41	-8.62	1.7989		200	10.2464	190	486.92			56.5	Si
SLU 12	1.83	-426.38	-11.1	18.3671		166	10.2464	183	469.52			42.3	Si
SLU 13	-0.23	-561.69	-9.8	-1.9115		219	10.2464	194	496.58			50.68	Si
SLU 13	1.83	-467.77	-12.36	20.7198		183	10.2464	187	477.8			38.65	Si
SLU 11	-0.23	-502.07	-8.52	1.5377		196	10.2464	189	484.66			56.86	Si
SLU 11	1.83	-414.02	-10.98	18.2969		162	10.2464	182	467.05			42.52	Si
SLU 10	-0.23	-468.07	-8.24	0.7543		183	10.2464	187	477.86			57.97	Si
SLU 10	1.83	-376.93	-10.64	18.0864		147	10.2464	179	459.63			43.2	Si
SLU 16	-0.23	-629.71	-10.36	-0.3446		246	10.2464	199	510.18			49.25	Si
SLU 16	1.83	-541.94	-13.05	21.14		212	10.2464	192	492.63			37.74	Si

Verifica a taglio nel piano secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.) §7.8.2.2.2 con rottura per scorrimento in combinazioni sismiche, $\gamma_M = 2$

Comb.	Quota	N	V par	M	σ_0	σ_N	I'	fvd	Vt scorr.	Vt fess.diag.	Vt,lim	c.s.	Verifica
SLV 16	-0.23	-415.06	34.5	-6.539		162	10.2464	182	467.25			13.54	Si
SLV 16	1.83	-337.22	52.47	-115.6132		132	10.2464	176	451.69			8.61	Si
SLV 2	-0.23	-397.97	-45.66	0.7071		155	10.2464	181	463.84			10.16	Si
SLV 2	1.83	-331.75	-65.92	135.9752		130	10.2464	176	450.59			6.83	Si
SLV 14	-0.23	-400.58	34.78	-4.2319		156	10.2464	181	464.36			13.35	Si
SLV 14	1.83	-335.48	52.31	-115.9027		131	10.2464	176	451.34			8.63	Si
SLV 15	-0.23	-415.05	31.35	-2.7056		162	10.2464	182	467.25			14.9	Si
SLV 15	1.83	-337.09	47.76	-105.319		132	10.2464	176	451.66			9.46	Si
SLD 1	-0.23	-402.47	-27.43	1.6562		157	10.2464	181	464.74			16.94	Si
SLD 1	1.83	-333.08	-39.03	79.0444		130	10.2464	176	450.86			11.55	Si
SLV 13	-0.23	-400.57	31.63	-0.3984		156	10.2464	181	464.35			14.68	Si
SLV 13	1.83	-335.35	47.6	-105.6086		131	10.2464	176	451.31			9.48	Si
SLV 4	-0.23	-412.46	-45.94	-1.6001		161	10.2464	182	466.73			10.16	Si
SLV 4	1.83	-333.49	-65.76	136.2648		130	10.2464	176	450.94			6.86	Si
SLV 1	-0.23	-397.96	-48.81	4.5405		155	10.2464	181	463.83			9.5	Si
SLV 1	1.83	-331.63	-70.63	146.2694		129	10.2464	176	450.57			6.38	Si
SLV 3	-0.23	-412.45	-49.08	2.2333		161	10.2464	182	466.73			9.51	Si
SLV 3	1.83	-333.37	-70.47	146.5589		130	10.2464	176	450.92			6.4	Si
SLD 3	-0.23	-409.28	-27.56	0.5695		160	10.2464	182	466.1			16.91	Si
SLD 3	1.83	-333.9	-38.95	79.1759		130	10.2464	176	451.02			11.58	Si

Verifica a pressoflessione fuori piano D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

quota 0.8 Wa 0.0004 denominatore 8 $\gamma_M = 2$

Comb.	fd	Sa	σ_0	N	M	Mc	Coeff.s.	Verifica
SLV 10	3500	0.09	140	-358.27	0.3994	42.6787	106.85	Si
SLV 9	3500	0.09	140	-358.38	0.3994	42.6906	106.88	Si
SLV 6	3500	0.09	140	-358.48	0.3994	42.7025	106.91	Si
SLV 5	3500	0.09	140	-358.59	0.3994	42.7144	106.94	Si
SLV 14	3500	0.09	142	-364.24	0.3994	43.354	108.54	Si
SLV 13	3500	0.09	142	-364.3	0.3994	43.3605	108.56	Si
SLV 2	3500	0.09	142	-364.94	0.3994	43.4333	108.74	Si
SLV 1	3500	0.09	142	-365	0.3994	43.4398	108.75	Si
SLV 16	3500	0.09	144	-369.55	0.3994	43.9534	110.04	Si
SLV 15	3500	0.09	144	-369.6	0.3994	43.9598	110.06	Si

Tabella dei coefficienti di sicurezza minimi

Stato limite	Coeff.s.	Comb.	Verifica
PF SLU	11.757	SLU 16	Si
V SLU	37.738	SLU 16	Si
PF SLV	11.11	SLV 1	Si
V SLV	6.379	SLV 1	Si
PF SLV	106.849	SLV 10	Si

7.7 Verifiche maschi in muratura armata

Le unità di misura elencate nel capitolo sono in [m, kN] ove non espressamente specificato.

Materiale: materiale della muratura.

fk: resistenza caratteristica a compressione. [kN/m²]

fvk0: resistenza caratteristica a taglio della muratura in assenza di compressione. [kN/m²]

fvk_lim: valore massimo della resistenza caratteristica a taglio che può essere impiegata nel calcolo. [kN/m²]

Staffe: barre orizzontali con funzione di staffe.

Asw/s: area di staffe per unità di lunghezza. [m]

fyk: tensione di snervamento dell'acciaio della staffatura. [kN/m²]

X ini.: ascissa del punto iniziale. [m]

Y ini.: ordinata del punto iniziale. [m]

X fin.: ascissa del punto finale. [m]

Y fin.: ordinata del punto finale. [m]

Quota inf.: quota della base inferiore.

Quota sup.: quota della base superiore.

l: lunghezza. [m]

Sp.: spessore. [m]

h ini.: altezza al punto iniziale. [m]

h fin.: altezza al punto finale. [m]

Sezione: posizione della sezione di verifica.

Posizione: descrizione delle barre di armatura.

Distanza da inizio: distanza tra baricentro delle armature e punto iniziale del maschio. [m]

N. maschi interessati: numero di maschi interessati dalla posizione di armatura.

Area efficace: area delle barre presa in conto nella verifica. [m²]

fyk: tensione caratteristica di snervamento. [kN/m²]

Comb.: combinazione.

Sez.: sezione di verifica.

y m: fattore parziale di sicurezza della muratura.

y s: fattore parziale di sicurezza dell'acciaio.

N: sforzo normale. [kN]

T: taglio nel piano. [kN]

T orto: taglio fuori piano. [kN]

M: momento flettente nel piano. [kN*m]

M orto: momento flettente fuori piano. [kN*m]

Coeff.s.: coefficiente di sicurezza.

d: distanza tra lembo compresso e baricentro dell'armatura tesa. [m]

fvd: resistenza a taglio di calcolo. [kN/m²]

Vt,c: taglio limite secondo [7.8.10]. [kN]

Vt,M: resistenza a taglio secondo [7.8.8]. [kN]

Vt,S: resistenza a taglio secondo [7.8.9]. [kN]

Verifica: stato di verifica.

M: momento flettente. [kN*m]

Desc.: descrizione.

Stato limite: v=Taglio; PF=Presso flessione; PFFP=Presso flessione fuori piano.

Coeff.s.: coefficiente minimo prodotto dallo stato limite.

Maschio 2

Verifiche condotte secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

Caratteristiche della muratura e dati di staffatura

Materiale	fk	fvk0	fvk_lim	Staffe	Asw/s	fyk
(Circolare 7 21-01-19 C8.5.I) Muratura in mattoni semipieni e malta cementizia 3	7000	300	780	2ø8/60	0.00017	450000

Dati geometrici

X ini.	Y ini.	X fin.	Y fin.	Quota inf.	Quota sup.	l	Sp.	h ini.	h fin.
2.81	0	0	0	L2	L4	2.81	0.25	3.25	3.25

Armature verticali prese in conto

Sezione	Posizione	Distanza da inizio	N. maschi interessati	Area efficace	fyk
tutte	1 diam. 16	0,1	1	0.000201	450000
tutte	1 diam. 16	1.455	1	0.000201	450000
tutte	1 diam. 16	2.81	2	0.000101	450000

Verifica a pressoflessione e taglio nel piano

Momento positivo tende le fibre iniziali del maschio; sforzo normale positivo di trazione.

Comb.	Sez.	y m	y s	N	T	T orto	M	M orto	Coeff.s.	d	fvd	Vt,c	Vt,M	Vt,S	Verifica
SLV 9	sup.	2	1.15	-46.08	-52.19	-1.65	50.1705	-0.5205	20.17	1.455	175	381.94	63.78	57.24	Si
SLV 9	inf.	2	1.15	-89.27	-51.86	1.72	-	-1.2408	9.2	2.0325	185	533.53	94.07	79.95	Si
SLV 10	inf.	2	1.15	-83.87	-44.71	1.72	-96.5726	-1.244	10.32	2.0325	183	533.53	92.99	79.95	Si
SLV 10	sup.	2	1.15	-46.95	-45.04	-1.65	46.0522	-0.5201	22.54	2.248	167	590.1	93.69	88.43	Si
SLV 5	sup.	2	1.15	-47.02	-44.17	-1.57	44.1875	-0.4978	23.73	2.248	167	590.1	93.7	88.43	Si
SLV 13	inf.	2	1.15	-74.62	-40.98	0.41	-97.7884	-0.3646	9.7	2.0325	179	533.53	91.14	79.95	Si
SLV 14	inf.	2	1.15	-71.68	-37.08	0.41	-92.158	-0.3663	10.38	2.0325	178	533.53	90.55	79.95	Si
SLV 5	inf.	2	1.15	-85.48	-42.94	1.62	-91.4182	-1.1239	11.18	2.71	175	711.37	118.72	106.61	Si

Verifica a pressoflessione fuori piano

sezione a quota 1.4; Wa = 37500

Comb.	y m	y s	N	M	Coeff.s.	Verifica
SLD 1	2	1.15	-54.57	0.1755	39.65	Si
SLV 14	2	1.15	-60.59	0.3627	35.71	Si
SLV 13	2	1.15	-62.07	0.3627	34.86	Si
SLV 12	2	1.15	-41.45	0.3627	52.2	Si

Comb.	y m	y s	N	M	Coeff.s.	Verifica
SLV 11	2	1.15	-44.16	0.3627	49	Si

Coefficienti di sicurezza minimi per la muratura armata

Desc.	Stato limite	Coeff.s.	Comb.	Verifica
Maschio2	PF SLU	12.842	SLU 9	Si
Maschio2	V SLU	6.947	SLU 9	Si
Maschio2	PF	9.197	SLV 9	Si
Maschio2	V	2.319	SLV 9	Si
Maschio2	PFFP	31.386	SLV 9	Si

Maschio 4

Verifiche condotte secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

Caratteristiche della muratura e dati di staffatura

Materiale	fk	fvk0	fvk_lim	Staffe	Asw/s	fyk
(Circolare 7 21-01-19 C8.5.I) Muratura in mattoni semipieni e malta cementizia 3	7000	300	780	2d8/60	0.00017	450000

Dati geometrici

X ini.	Y ini.	X fin.	Y fin.	Quota inf.	Quota sup.	l	Sp.	h ini.	h fin.
9.2	0	8.11	0	L2	L4	1.09	0.25	3.25	3.25

Armature verticali prese in conto

Sezione	Posizione	Distanza da inizio	N. maschi interessati	Area efficace	fyk
tutte	1 diam. 16	0.1	1	0.000201	450000
tutte	1 diam. 16	0.99	1	0.000201	450000

Verifica a pressoflessione e taglio nel piano

Momento positivo tende le fibre iniziali del maschio; sforzo normale positivo di trazione.

Comb.	Sez.	y m	y s	N	T	T orto	M	M orto	Coeff.s.	d	fvd	Vt,c	Vt,M	Vt,S	Verifica
SLU 16	sup.	2	1.15	-206.76	-14.55	-0.06	63.8518	-0.0155	2.78	0.99	317	259.88	78.48	38.94	Si
SLU 15	sup.	2	1.15	-201.86	-14.25	-0.06	62.4005	-0.0152	2.84	0.99	313	259.88	77.5	38.94	Si
SLU 8	sup.	2	1.15	-187.19	-13.8	-0.06	58.683	-0.014	3.04	0.99	301	259.88	74.56	38.94	Si
SLU 14	sup.	2	1.15	-187.16	-13.34	-0.06	58.0466	-0.0143	3.06	0.99	301	259.88	74.56	38.94	Si
SLU 7	sup.	2	1.15	-182.29	-13.49	-0.06	57.2318	-0.0137	3.12	0.99	297	259.88	73.58	38.94	Si
SLV 13	sup.	2	1.15	-117.69	-22.35	-0.29	58.2017	-0.0162	3.31	0.99	245	259.88	60.66	38.94	Si
SLV 14	sup.	2	1.15	-118.49	-21.06	-0.29	56.4058	-0.0165	3.45	0.99	246	259.88	60.82	38.94	Si
SLV 15	sup.	2	1.15	-117.73	-20.85	0.31	56.1258	0.0376	3.46	0.99	245	259.88	60.67	38.94	Si
SLV 13	inf.	2	1.15	-130.98	-22.89	0.31	-15.6545	-0.219	6.54	1.09	246	286.13	67.07	42.88	Si
SLV 14	inf.	2	1.15	-131.79	-21.6	0.31	-13.2579	-0.2184	6.75	1.09	247	286.13	67.23	42.88	Si

Verifica a pressoflessione fuori piano

sezione a quota 1.4; Wa = 37500

Comb.	y m	y s	N	M	Coeff.s.	Verifica
SLD 1	2	1.15	-138.05	0.0681	6.67	Si
SLV 14	2	1.15	-125.51	0.1407	7.33	Si
SLV 13	2	1.15	-124.71	0.1407	7.38	Si
SLV 12	2	1.15	-132.14	0.1407	6.97	Si
SLV 11	2	1.15	-130.66	0.1407	7.04	Si

Coefficienti di sicurezza minimi per la muratura armata

Desc.	Stato limite	Coeff.s.	Comb.	Verifica
Maschio4	PF SLU	2.778	SLU 16	Si
Maschio4	V SLU	8.07	SLU 16	Si
Maschio4	PF	3.311	SLV 13	Si
Maschio4	V	4.456	SLV 13	Si
Maschio4	PFFP	6.426	SLV 4	Si

Maschio 7

Verifiche condotte secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

Caratteristiche della muratura e dati di staffatura

Materiale	fk	fvk0	fvk_lim	Staffe	Asw/s	fyk
(Circolare 7 21-01-19 C8.5.I) Muratura in mattoni semipieni e malta cementizia 3	7000	300	780	2d8/60	0.00017	450000

Dati geometrici

X ini.	Y ini.	X fin.	Y fin.	Quota inf.	Quota sup.	l	Sp.	h ini.	h fin.
16.43	0	15.33	0	L2	L4	1.1	0.25	3.25	3.25

Armature verticali prese in conto

Sezione	Posizione	Distanza da inizio	N. maschi interessati	Area efficace	fyk
tutte	1 diam. 16	0.1	1	0.000201	450000
tutte	1 diam. 16	1	1	0.000201	450000

Verifica a pressoflessione e taglio nel piano

Momento positivo tende le fibre iniziali del maschio; sforzo normale positivo di trazione.

Comb.	Sez.	y m	y s	N	T	T orto	M	M orto	Coeff.s.	d	fvd	Vt,c	Vt,M	Vt,S	Verifica
SLU 16	sup.	2	1.15	-208.15	16.38	-0.06	-68.6671	-0.0119	2.68	1	317	262.5	79.13	39.34	Si
SLU 15	sup.	2	1.15	-203.22	16.09	-0.06	-67.2159	-0.0116	2.74	1	313	262.5	78.14	39.34	Si
SLU 14	sup.	2	1.15	-188.41	15.24	-0.06	-62.8622	-0.0109	2.94	1	301	262.5	75.18	39.34	Si
SLU 8	sup.	2	1.15	-188.3	15.13	-0.05	-62.4053	-0.0108	2.95	1	301	262.5	75.16	39.34	Si

Comb.	Sez.	y m	y s	N	T	T orto	M	M orto	Coeff.s.	d	fvd	Vt,c	Vt,M	Vt,S	Verifica
SLV 2	sup.	2	1.15	-119.82	24.84	-0.32	-64.0698	-0.0103	3	1	246	262.5	61.46	39.34	Si
SLV 1	sup.	2	1.15	-120.35	23.55	-0.32	-62.1552	-0.0106	3.12	1	246	262.5	61.57	39.34	Si
SLV 6	sup.	2	1.15	-124.57	21.34	-0.99	-59.4118	-0.0516	3.33	1	250	262.5	62.41	39.34	Si
SLV 2	inf.	2	1.15	-133.22	25.45	0.32	17.9829	-0.2222	6.29	1.1	247	288.75	67.89	43.27	Si
SLV 1	inf.	2	1.15	-133.75	24.16	0.32	15.6995	-0.2208	6.5	1.1	247	288.75	68	43.27	Si

Verifica a pressoflessione fuori piano

sezione a quota 1.4; Wa = 37500

Comb.	y m	y s	N	M	Coeff.s.	Verifica
SLD 1	2	1.15	-131.29	0.0687	7.06	Si
SLV 14	2	1.15	-142.14	0.142	6.52	Si
SLV 13	2	1.15	-142.67	0.142	6.5	Si
SLV 12	2	1.15	-137.24	0.142	6.76	Si
SLV 11	2	1.15	-138.22	0.142	6.71	Si

Coefficienti di sicurezza minimi per la muratura armata

Desc.	Stato limite	Coeff.s.	Comb.	Verifica
Maschio7	PF SLU	2.68	SLU 16	Si
Maschio7	V SLU	7.235	SLU 16	Si
Maschio7	PF	3.004	SLV 2	Si
Maschio7	V	4.057	SLV 2	Si
Maschio7	PFFP	6.486	SLV 15	Si

Maschio 9

Verifiche condotte secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

Caratteristiche della muratura e dati di staffatura

Materiale	fk	fvk0	fvk_lim	Staffe	Asw/s	fyk
(Circolare 7 21-01-19 C8.5.I) Muratura in mattoni semipieni e malta cementizia 3	7000	300	780	2d8/60	0.00017	450000

Dati geometrici

X ini.	Y ini.	X fin.	Y fin.	Quota inf.	Quota sup.	l	Sp.	h ini.	h fin.
21.835	0	20.63	0	L2	L4	1.205	0.25	3.25	3.25

Armature verticali prese in conto

Sezione	Posizione	Distanza da inizio	N. maschi interessati	Area efficace	fyk
tutte	1 diam. 16	0.1	1	0.000201	450000
tutte	1 diam. 16	1.105	1	0.000201	450000

Verifica a pressoflessione e taglio nel piano

Momento positivo tende le fibre iniziali del maschio; sforzo normale positivo di trazione.

Comb.	Sez.	y m	y s	N	T	T orto	M	M orto	Coeff.s.	d	fvd	Vt,c	Vt,M	Vt,S	Verifica
SLV 6	inf.	2	1.15	-157.82	27.89	1.29	88.5064	-1.0052	2.56	1.105	264	290.06	73	43.47	Si
SLV 5	inf.	2	1.15	-156.45	22.97	1.29	78.8523	-1.0038	2.94	1.105	263	290.06	72.73	43.47	Si
SLV 10	inf.	2	1.15	-157.05	21	1.29	75.8164	-0.9831	3.05	1.105	264	290.06	72.85	43.47	Si
SLU 16	sup.	2	1.15	-217.74	-6.99	-0.05	63.7929	-0.0306	3.15	1.105	308	290.06	84.99	43.47	Si
SLU 15	sup.	2	1.15	-212.8	-6.21	-0.05	61.499	-0.03	3.24	1.105	304	290.06	84	43.47	Si
SLV 11	sup.	2	1.15	-126.73	-27.76	1.18	69.3667	0.3781	3.28	1.105	242	290.06	66.78	43.47	Si
SLV 12	sup.	2	1.15	-128.1	-22.85	1.18	63.043	0.3784	3.68	1.105	243	290.06	67.06	43.47	Si
SLV 11	inf.	2	1.15	-141.39	-28.03	-1.36	-21.2823	1.1919	6.38	1.205	244	316.31	73.46	47.4	Si
SLV 6	sup.	2	1.15	-143.11	27.62	-1.24	-1.6879	-0.4167	8.25	1.205	245	316.31	73.81	47.4	Si

Verifica a pressoflessione fuori piano

sezione a quota 1.4; Wa = 37500

Comb.	y m	y s	N	M	Coeff.s.	Verifica
SLD 1	2	1.15	-144.1	0.0753	6.95	Si
SLV 14	2	1.15	-143.99	0.1555	6.95	Si
SLV 13	2	1.15	-143.24	0.1555	6.99	Si
SLV 12	2	1.15	-135.87	0.1555	7.37	Si
SLV 11	2	1.15	-134.5	0.1555	7.44	Si

Coefficienti di sicurezza minimi per la muratura armata

Desc.	Stato limite	Coeff.s.	Comb.	Verifica
Maschio9	PF SLU	3.146	SLU 16	Si
Maschio9	V SLU	12.074	SLU 8	Si
Maschio9	PF	2.558	SLV 6	Si
Maschio9	V	3.971	SLV 11	Si
Maschio9	PFFP	6.634	SLV 6	Si

Maschio 10

Verifiche condotte secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

Caratteristiche della muratura e dati di staffatura

Materiale	fk	fvk0	fvk_lim	Staffe	Asw/s	fyk
(Circolare 7 21-01-19 C8.5.I) Muratura in mattoni semipieni e malta cementizia 3	7000	300	780	2d8/60	0.00017	450000

Dati geometrici

X ini.	Y ini.	X fin.	Y fin.	Quota inf.	Quota sup.	l	Sp.	h ini.	h fin.
23.297	6.25	24.105	6.25	L2	L4	0.808	0.25	3.25	3.25

Armature verticali prese in conto

Sezione	Posizione	Distanza da inizio	N. maschi interessati	Area efficace	fyk
tutte	1 diam. 16	0.1	1	0.000201	450000
tutte	1 diam. 16	0.42	1	0.000201	450000
tutte	1 diam. 16	0.808	2	0.000101	450000

Verifica a pressoflessione e taglio nel piano

Momento positivo tende le fibre iniziali del maschio; sforzo normale positivo di trazione.

Comb.	Sez.	y m	y s	N	T	T orto	M	M orto	Coeff.s.	d	fvd	Vt,c	Vt,M	Vt,S	Verifica
SLV 10	inf.	2	1.15	21.32	11.86	-0.5	-4.3089	0.172	7.63	0.548	150	143.85	20.55	21.56	Si
SLV 7	sup.	2	1.15	-25.18	-17.6	0.16	7.6597	0.1201	15.76	0.808	175	212.1	35.34	31.79	Si
SLV 7	inf.	2	1.15	-85.11	-17.39	-0.04	-29.1892	0.0104	4.27	0.708	246	185.85	43.57	27.85	Si
SLV 11	sup.	2	1.15	-27.43	-15.36	0.25	5.5366	0.1582	19.19	0.808	177	212.1	35.79	31.79	Si
SLV 8	sup.	2	1.15	-26.96	-15.2	0.16	6.0847	0.1205	18.21	0.808	177	212.1	35.69	31.79	Si
SLV 8	inf.	2	1.15	-76.76	-14.99	-0.05	-27.0574	0.014	4.61	0.708	237	185.85	41.9	27.85	Si
SLV 11	inf.	2	1.15	-79.6	-14.87	-0.13	-26.6593	0.0547	4.67	0.708	240	185.85	42.47	27.85	Si
SLV 3	inf.	2	1.15	-57.24	-11.28	-0.06	-24.5797	-0.0005	5.02	0.548	234	143.85	32	21.56	Si
SLV 12	inf.	2	1.15	-71.24	-12.46	-0.14	-24.5275	0.0582	5.08	0.708	231	185.85	40.8	27.85	Si

Verifica a pressoflessione fuori piano

sezione a quota 1.4; Wa = 37500

Comb.	y m	y s	N	M	Coeff.s.	Verifica
SLD 1	2	1.15		-38.13	0.0505	19.99
SLV 14	2	1.15		-32.04	0.1043	23.79
SLV 13	2	1.15		-33.66	0.1043	22.65
SLV 12	2	1.15		-54.52	0.1043	13.98
SLV 11	2	1.15		-57.48	0.1043	13.26

Coefficienti di sicurezza minimi per la muratura armata

Desc.	Stato limite	Coeff.s.	Comb.	Verifica
Maschio10	PF SLU	5.403	SLU 16	Si
Maschio10	V SLU	9.163	SLU 9	Si
Maschio10	PF	4.27	SLV 7	Si
Maschio10	V	3.55	SLV 10	Si
Maschio10	FFFF	13.062	SLV 7	Si

7.8 Verifiche tamponamenti in muratura

Le unità di misura elencate nel capitolo sono in [m, kN] ove non espressamente specificato.

Tamponamento Copertura - Filo sopra muretto (0; 0) (0; 625) [cm]

Verifiche condotte secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

Caratteristiche del materiale

(circ.617 C8A.2) Muratura in blocchi laterizi semipieni, con giunti verticali a secco

Em (modulo di elasticità della muratura): 3500000

y (peso specifico della muratura): 11

Finitura (peso per unità di superficie della finitura): 0

Caratteristiche geometriche

h (altezza del pannello): 1.05

l (lunghezza del pannello): 6.25

t (spessore del pannello): 0.25

Verifica come elemento secondario secondo § 7.2.3 D.M. 17-01-2018

fk (resistenza caratteristica a compressione del materiale): 3620

yM (fattore parziale di sicurezza del materiale): 2

z (quota sezione di verifica): 3.675

sa [§7.8.1.5.2]: 0.143

wa: 2.8

qa (Tab.7.2.1): 2

fa [7.2.1]: 0.2

Sforzo normale = 1.44 (valore per unità di lunghezza della parete)

Verifica a pressoflessione fuori piano del tamponamento

M agente = 0.0272 (valore per unità di lunghezza della parete)

M ultimo = 0.1798 (valore per unità di lunghezza della parete)

M agente <= M ultimo - SODDISFATTA

Riepilogo delle verifiche

Verifica come elemento secondario: - SODDISFATTA.

Tamponamento Copertura - Filo sopra muretto (0; 625) (496.8; 625) [cm]

Verifiche condotte secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

Caratteristiche del materiale

(circ.617 C8A.2) Muratura in blocchi laterizi semipieni, con giunti verticali a secco

Em (modulo di elasticità della muratura): 3500000

y (peso specifico della muratura): 11

Finitura (peso per unità di superficie della finitura): 0

Caratteristiche geometriche

h (altezza del pannello): 1.05
l (lunghezza del pannello): 4.968
t (spessore del pannello): 0.25

Verifica come elemento secondario secondo § 7.2.3 D.M. 17-01-2018

fk (resistenza caratteristica a compressione del materiale): 3620
γM (fattore parziale di sicurezza del materiale): 2
z (quota sezione di verifica): 3.675
sa [§7.8.1.5.2]: 0.143
wa: 2.8
qa (Tab.7.2.1): 2
fa [7.2.1]: 0.2

Sforzo normale = 1.44 (valore per unità di lunghezza della parete)

Verifica a pressoflessione fuori piano del tamponamento

M agente = 0.0272 (valore per unità di lunghezza della parete)
M ultimo = 0.1798 (valore per unità di lunghezza della parete)
M agente <= M ultimo - SODDISFATTA

Riepilogo delle verifiche

Verifica come elemento secondario: - SODDISFATTA.

Tamponamento Copertura - Filo sopra muretto (496.8; 625) (605.5; 733.7) [cm]

Verifiche condotte secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

Caratteristiche del materiale

(circ.617 C8A.2) Muratura in blocchi laterizi semipieni, con giunti verticali a secco
Em (modulo di elasticità della muratura): 3500000
γ (peso specifico della muratura): 11
Finitura (peso per unità di superficie della finitura): 0

Caratteristiche geometriche

h (altezza del pannello): 1.05
l (lunghezza del pannello): 1.537
t (spessore del pannello): 0.25

Verifica come elemento secondario secondo § 7.2.3 D.M. 17-01-2018

fk (resistenza caratteristica a compressione del materiale): 3620
γM (fattore parziale di sicurezza del materiale): 2
z (quota sezione di verifica): 3.675
sa [§7.8.1.5.2]: 0.143
wa: 2.8
qa (Tab.7.2.1): 2
fa [7.2.1]: 0.2

Sforzo normale = 1.44 (valore per unità di lunghezza della parete)

Verifica a pressoflessione fuori piano del tamponamento

M agente = 0.0272 (valore per unità di lunghezza della parete)
M ultimo = 0.1798 (valore per unità di lunghezza della parete)
M agente <= M ultimo - SODDISFATTA

Riepilogo delle verifiche

Verifica come elemento secondario: - SODDISFATTA.

Tamponamento Copertura - Filo sopra muretto (605.5; 733.7) (714.2; 625) [cm]

Verifiche condotte secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

Caratteristiche del materiale

(circ.617 C8A.2) Muratura in blocchi laterizi semipieni, con giunti verticali a secco
Em (modulo di elasticità della muratura): 3500000
γ (peso specifico della muratura): 11
Finitura (peso per unità di superficie della finitura): 0

Caratteristiche geometriche

h (altezza del pannello): 1.05
l (lunghezza del pannello): 1.537
t (spessore del pannello): 0.25

Verifica come elemento secondario secondo § 7.2.3 D.M. 17-01-2018

fk (resistenza caratteristica a compressione del materiale): 3620
γM (fattore parziale di sicurezza del materiale): 2
z (quota sezione di verifica): 3.675
sa [§7.8.1.5.2]: 0.143
wa: 2.8
qa (Tab.7.2.1): 2
fa [7.2.1]: 0.2

Sforzo normale = 1.44 (valore per unità di lunghezza della parete)

Verifica a pressoflessione fuori piano del tamponamento

M agente = 0.0272 (valore per unità di lunghezza della parete)

M ultimo = 0.1798 (valore per unità di lunghezza della parete)

M agente <= M ultimo - SODDISFATTA

Riepilogo delle verifiche

Verifica come elemento secondario: - SODDISFATTA.

Tamponamento Copertura - Filo sopra muretto (714.2; 625) (1738.8; 625) [cm]

Verifiche condotte secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

Caratteristiche del materiale

(circ.617 C8A.2) Muratura in blocchi laterizi semipieni, con giunti verticali a secco

Em (modulo di elasticità della muratura): 3500000

γ (peso specifico della muratura): 11

Finitura (peso per unità di superficie della finitura): 0

Caratteristiche geometriche

h (altezza del pannello): 1.05

l (lunghezza del pannello): 10.246

t (spessore del pannello): 0.25

Verifica come elemento secondario secondo § 7.2.3 D.M. 17-01-2018

fk (resistenza caratteristica a compressione del materiale): 3620

γM (fattore parziale di sicurezza del materiale): 2

z (quota sezione di verifica): 3.675

sa [§7.8.1.5.2]: 0.143

wa: 2.8

qa (Tab.7.2.1): 2

fa [7.2.1]: 0.2

Sforzo normale = 1.44 (valore per unità di lunghezza della parete)

Verifica a pressoflessione fuori piano del tamponamento

M agente = 0.0272 (valore per unità di lunghezza della parete)

M ultimo = 0.1798 (valore per unità di lunghezza della parete)

M agente <= M ultimo - SODDISFATTA

Riepilogo delle verifiche

Verifica come elemento secondario: - SODDISFATTA.

Tamponamento Copertura - Filo sopra muretto (1738.8; 625) (1847.5; 733.7) [cm]

Verifiche condotte secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

Caratteristiche del materiale

(circ.617 C8A.2) Muratura in blocchi laterizi semipieni, con giunti verticali a secco

Em (modulo di elasticità della muratura): 3500000

γ (peso specifico della muratura): 11

Finitura (peso per unità di superficie della finitura): 0

Caratteristiche geometriche

h (altezza del pannello): 1.05

l (lunghezza del pannello): 1.537

t (spessore del pannello): 0.25

Verifica come elemento secondario secondo § 7.2.3 D.M. 17-01-2018

fk (resistenza caratteristica a compressione del materiale): 3620

γM (fattore parziale di sicurezza del materiale): 2

z (quota sezione di verifica): 3.675

sa [§7.8.1.5.2]: 0.143

wa: 2.8

qa (Tab.7.2.1): 2

fa [7.2.1]: 0.2

Sforzo normale = 1.44 (valore per unità di lunghezza della parete)

Verifica a pressoflessione fuori piano del tamponamento

M agente = 0.0272 (valore per unità di lunghezza della parete)

M ultimo = 0.1798 (valore per unità di lunghezza della parete)

M agente <= M ultimo - SODDISFATTA

Riepilogo delle verifiche

Verifica come elemento secondario: - SODDISFATTA.

Tamponamento Copertura - Filo sopra muretto (1847.5; 733.7) (1956.2; 625) [cm]

Verifiche condotte secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

Caratteristiche del materiale

(circ.617 C8A.2) Muratura in blocchi laterizi semipieni, con giunti verticali a secco
 Em (modulo di elasticità della muratura): 3500000
 γ (peso specifico della muratura): 11
 Finitura (peso per unità di superficie della finitura): 0

Caratteristiche geometriche

h (altezza del pannello): 1.05
 l (lunghezza del pannello): 1.537
 t (spessore del pannello): 0.25

Verifica come elemento secondario secondo § 7.2.3 D.M. 17-01-2018

fk (resistenza caratteristica a compressione del materiale): 3620
 γM (fattore parziale di sicurezza del materiale): 2
 z (quota sezione di verifica): 3.675
 sa [§7.8.1.5.2]: 0.143
 wa: 2.8
 qa (Tab.7.2.1): 2
 fa [7.2.1]: 0.2

Sforzo normale = 1.44 (valore per unità di lunghezza della parete)

Verifica a pressoflessione fuori piano del tamponamento

M agente = 0.0272 (valore per unità di lunghezza della parete)
 M ultimo = 0.1798 (valore per unità di lunghezza della parete)
 M agente ≤ M ultimo - SODDISFATTA

Riepilogo delle verifiche

Verifica come elemento secondario: - SODDISFATTA.

Tamponamento Copertura - Filo sopra muretto (1956.2; 625) (2410.5; 625) [cm]

Verifiche condotte secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

Caratteristiche del materiale

(circ.617 C8A.2) Muratura in blocchi laterizi semipieni, con giunti verticali a secco
 Em (modulo di elasticità della muratura): 3500000
 γ (peso specifico della muratura): 11
 Finitura (peso per unità di superficie della finitura): 0

Caratteristiche geometriche

h (altezza del pannello): 1.05
 l (lunghezza del pannello): 4.543
 t (spessore del pannello): 0.25

Verifica come elemento secondario secondo § 7.2.3 D.M. 17-01-2018

fk (resistenza caratteristica a compressione del materiale): 3620
 γM (fattore parziale di sicurezza del materiale): 2
 z (quota sezione di verifica): 3.675
 sa [§7.8.1.5.2]: 0.143
 wa: 2.8
 qa (Tab.7.2.1): 2
 fa [7.2.1]: 0.2

Sforzo normale = 1.44 (valore per unità di lunghezza della parete)

Verifica a pressoflessione fuori piano del tamponamento

M agente = 0.0272 (valore per unità di lunghezza della parete)
 M ultimo = 0.1798 (valore per unità di lunghezza della parete)
 M agente ≤ M ultimo - SODDISFATTA

Riepilogo delle verifiche

Verifica come elemento secondario: - SODDISFATTA.

Tamponamento Copertura - Filo sopra muretto (2410.5; 0) (0; 0) [cm]

Verifiche condotte secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

Caratteristiche del materiale

(circ.617 C8A.2) Muratura in blocchi laterizi semipieni, con giunti verticali a secco
 Em (modulo di elasticità della muratura): 3500000
 γ (peso specifico della muratura): 11
 Finitura (peso per unità di superficie della finitura): 0

Caratteristiche geometriche

h (altezza del pannello): 1.05
 l (lunghezza del pannello): 24.105
 t (spessore del pannello): 0.25

Verifica come elemento secondario secondo § 7.2.3 D.M. 17-01-2018

fk (resistenza caratteristica a compressione del materiale): 3620
 γM (fattore parziale di sicurezza del materiale): 2

z (quota sezione di verifica): 3.675

sa [§7.8.1.5.2]: 0.143

wa: 2.8

qa (Tab.7.2.1): 2

fa [7.2.1]: 0.2

Sforzo normale = 1.44 (valore per unità di lunghezza della parete)

Verifica a pressoflessione fuori piano del tamponamento

M agente = 0.0272 (valore per unità di lunghezza della parete)

M ultimo = 0.1798 (valore per unità di lunghezza della parete)

M agente <= M ultimo - SODDISFATTA

Riepilogo delle verifiche

Verifica come elemento secondario: - SODDISFATTA.

Tamponamento Copertura - Filo sopra muretto (2410.5; 625) (2410.5; 0) [cm]

Verifiche condotte secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

Caratteristiche del materiale

(circ.617 C8A.2) Muratura in blocchi laterizi semipieni, con giunti verticali a secco

Em (modulo di elasticità della muratura): 3500000

y (peso specifico della muratura): 11

Finitura (peso per unità di superficie della finitura): 0

Caratteristiche geometriche

h (altezza del pannello): 1.05

l (lunghezza del pannello): 6.25

t (spessore del pannello): 0.25

Verifica come elemento secondario secondo § 7.2.3 D.M. 17-01-2018

fk (resistenza caratteristica a compressione del materiale): 3620

yM (fattore parziale di sicurezza del materiale): 2

z (quota sezione di verifica): 3.675

sa [§7.8.1.5.2]: 0.143

wa: 2.8

qa (Tab.7.2.1): 2

fa [7.2.1]: 0.2

Sforzo normale = 1.44 (valore per unità di lunghezza della parete)

Verifica a pressoflessione fuori piano del tamponamento

M agente = 0.0272 (valore per unità di lunghezza della parete)

M ultimo = 0.1798 (valore per unità di lunghezza della parete)

M agente <= M ultimo - SODDISFATTA

Riepilogo delle verifiche

Verifica come elemento secondario: - SODDISFATTA.

Tamponamento Cordolo - Copertura (52.5; 612.5) (-12.5; 612.5) [cm]

Verifiche condotte secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

Caratteristiche del materiale

(Circolare 7 21-01-19 C8.5.1) Muratura in mattoni semipieni e malta cementizia_3

Em (modulo di elasticità della muratura): 7000000

y (peso specifico della muratura): 15

Finitura (peso per unità di superficie della finitura): 0

Caratteristiche geometriche

h (altezza del pannello): 2.9

l (lunghezza del pannello): 0.65

t (spessore del pannello): 0.25

Verifica come elemento secondario secondo § 7.2.3 D.M. 17-01-2018

fk (resistenza caratteristica a compressione del materiale): 7000

yM (fattore parziale di sicurezza del materiale): 2

z (quota sezione di verifica): 1.45

sa [§7.8.1.5.2]: 0.099

wa: 3.8

qa (Tab.7.2.1): 2

fa [7.2.1]: 0.19

Sforzo normale = 5.44 (valore per unità di lunghezza della parete)

Verifica a pressoflessione fuori piano del tamponamento

M agente = 0.1956 (valore per unità di lunghezza della parete)

M ultimo = 0.6747 (valore per unità di lunghezza della parete)

M agente <= M ultimo - SODDISFATTA

Riepilogo delle verifiche

Verifica come elemento secondario: - SODDISFATTA.

Tamponamento Cordolo - Copertura (172.5; 612.5) (52.5; 612.5) [cm]

Verifiche condotte secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

Caratteristiche del materiale

(Circolare 7 21-01-19 C8.5.I) Muratura in mattoni semipieni e malta cementizia_3
 Em (modulo di elasticità della muratura): 7000000
 γ (peso specifico della muratura): 15
 Finitura (peso per unità di superficie della finitura): 0

Caratteristiche geometriche

h (altezza del pannello): 2.9
 l (lunghezza del pannello): 1.2
 t (spessore del pannello): 0.25

Verifica come elemento secondario secondo § 7.2.3 D.M. 17-01-2018

fk (resistenza caratteristica a compressione del materiale): 7000
 γM (fattore parziale di sicurezza del materiale): 2
 z (quota sezione di verifica): 1.45
 sa [§7.8.1.5.2]: 0.099
 wa: 3.8
 qa (Tab.7.2.1): 2
 fa [7.2.1]: 0.19
 Sforzo normale = 5.44 (valore per unità di lunghezza della parete)

Verifica a pressoflessione fuori piano del tamponamento

M agente = 0.1956 (valore per unità di lunghezza della parete)
 M ultimo = 0.6747 (valore per unità di lunghezza della parete)
 M agente <= M ultimo - SODDISFATTA

Riepilogo delle verifiche

Verifica come elemento secondario: - SODDISFATTA.

Tamponamento Cordolo - Copertura (281; 0) (361; 0) [cm]

Verifiche condotte secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

Caratteristiche del materiale

(Circolare 7 21-01-19 C8.5.I) Muratura in mattoni semipieni e malta cementizia_3
 Em (modulo di elasticità della muratura): 7000000
 γ (peso specifico della muratura): 15
 Finitura (peso per unità di superficie della finitura): 0

Caratteristiche geometriche

h (altezza del pannello): 2.9
 l (lunghezza del pannello): 0.8
 t (spessore del pannello): 0.25

Verifica come elemento secondario secondo § 7.2.3 D.M. 17-01-2018

fk (resistenza caratteristica a compressione del materiale): 7000
 γM (fattore parziale di sicurezza del materiale): 2
 z (quota sezione di verifica): 1.45
 sa [§7.8.1.5.2]: 0.099
 wa: 3.8
 qa (Tab.7.2.1): 2
 fa [7.2.1]: 0.19
 Sforzo normale = 5.44 (valore per unità di lunghezza della parete)

Verifica a pressoflessione fuori piano del tamponamento

M agente = 0.1956 (valore per unità di lunghezza della parete)
 M ultimo = 0.6747 (valore per unità di lunghezza della parete)
 M agente <= M ultimo - SODDISFATTA

Riepilogo delle verifiche

Verifica come elemento secondario: - SODDISFATTA.

Tamponamento Cordolo - Copertura (391; 0) (811; 0) [cm]

Verifiche condotte secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

Caratteristiche del materiale

(Circolare 7 21-01-19 C8.5.I) Muratura in mattoni semipieni e malta cementizia_3
 Em (modulo di elasticità della muratura): 7000000
 γ (peso specifico della muratura): 15
 Finitura (peso per unità di superficie della finitura): 0

Caratteristiche geometriche

h (altezza del pannello): 2.9
 l (lunghezza del pannello): 4.2
 t (spessore del pannello): 0.25

Verifica come elemento secondario secondo § 7.2.3 D.M. 17-01-2018

fk (resistenza caratteristica a compressione del materiale): 7000

γ_M (fattore parziale di sicurezza del materiale): 2

z (quota sezione di verifica): 1.45

sa [§7.8.1.5.2]: 0.099

wa: 3.8

qa (Tab.7.2.1): 2

fa [7.2.1]: 0.19

Sforzo normale = 5.44 (valore per unità di lunghezza della parete)

Verifica a pressoflessione fuori piano del tamponamento

M agente = 0.1956 (valore per unità di lunghezza della parete)

M ultimo = 0.6747 (valore per unità di lunghezza della parete)

M agente <= M ultimo - SODDISFATTA

Riepilogo delle verifiche

Verifica come elemento secondario: - SODDISFATTA.

Tamponamento Cordolo - Copertura (623.2; 733.7) (502; 612.5) [cm]

Verifiche condotte secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

Caratteristiche del materiale

(Circolare 7 21-01-19 C8.5.1) Muratura in mattoni semipieni e malta cementizia_3

Em (modulo di elasticità della muratura): 7000000

γ (peso specifico della muratura): 15

Finitura (peso per unità di superficie della finitura): 0

Caratteristiche geometriche

h (altezza del pannello): 2.9

l (lunghezza del pannello): 1.714

t (spessore del pannello): 0.25

Verifica come elemento secondario secondo § 7.2.3 D.M. 17-01-2018

fk (resistenza caratteristica a compressione del materiale): 7000

γ_M (fattore parziale di sicurezza del materiale): 2

z (quota sezione di verifica): 1.45

sa [§7.8.1.5.2]: 0.099

wa: 3.8

qa (Tab.7.2.1): 2

fa [7.2.1]: 0.19

Sforzo normale = 5.44 (valore per unità di lunghezza della parete)

Verifica a pressoflessione fuori piano del tamponamento

M agente = 0.1956 (valore per unità di lunghezza della parete)

M ultimo = 0.6747 (valore per unità di lunghezza della parete)

M agente <= M ultimo - SODDISFATTA

Riepilogo delle verifiche

Verifica come elemento secondario: - SODDISFATTA.

Tamponamento Cordolo - Copertura (709; 612.5) (587.8; 733.7) [cm]

Verifiche condotte secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

Caratteristiche del materiale

(Circolare 7 21-01-19 C8.5.1) Muratura in mattoni semipieni e malta cementizia_3

Em (modulo di elasticità della muratura): 7000000

γ (peso specifico della muratura): 15

Finitura (peso per unità di superficie della finitura): 0

Caratteristiche geometriche

h (altezza del pannello): 2.9

l (lunghezza del pannello): 1.714

t (spessore del pannello): 0.25

Verifica come elemento secondario secondo § 7.2.3 D.M. 17-01-2018

fk (resistenza caratteristica a compressione del materiale): 7000

γ_M (fattore parziale di sicurezza del materiale): 2

z (quota sezione di verifica): 1.45

sa [§7.8.1.5.2]: 0.099

wa: 3.8

qa (Tab.7.2.1): 2

fa [7.2.1]: 0.19

Sforzo normale = 5.44 (valore per unità di lunghezza della parete)

Verifica a pressoflessione fuori piano del tamponamento

M agente = 0.1956 (valore per unità di lunghezza della parete)

M ultimo = 0.6747 (valore per unità di lunghezza della parete)

M agente <= M ultimo - SODDISFATTA

Riepilogo delle verifiche

Verifica come elemento secondario: - SODDISFATTA.

Tamponamento Cordolo - Copertura (920; 0) (1000; 0) [cm]

Verifiche condotte secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

Caratteristiche del materiale

(Circolare 7 21-01-19 C8.5.1) Muratura in mattoni semipieni e malta cementizia_3

Em (modulo di elasticità della muratura): 7000000

γ (peso specifico della muratura): 15

Finitura (peso per unità di superficie della finitura): 0

Caratteristiche geometriche

h (altezza del pannello): 2.9

l (lunghezza del pannello): 0.8

t (spessore del pannello): 0.25

Verifica come elemento secondario secondo § 7.2.3 D.M. 17-01-2018

fk (resistenza caratteristica a compressione del materiale): 7000

γM (fattore parziale di sicurezza del materiale): 2

z (quota sezione di verifica): 1.45

sa [§7.8.1.5.2]: 0.099

wa: 3.8

qa (Tab.7.2.1): 2

fa [7.2.1]: 0.19

Sforzo normale = 5.44 (valore per unità di lunghezza della parete)

Verifica a pressoflessione fuori piano del tamponamento

M agente = 0.1956 (valore per unità di lunghezza della parete)

M ultimo = 0.6747 (valore per unità di lunghezza della parete)

M agente ≤ M ultimo - SODDISFATTA

Riepilogo delle verifiche

Verifica come elemento secondario: - SODDISFATTA.

Tamponamento Cordolo - Copertura (1453; 0) (1533; 0) [cm]

Verifiche condotte secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

Caratteristiche del materiale

(Circolare 7 21-01-19 C8.5.1) Muratura in mattoni semipieni e malta cementizia_3

Em (modulo di elasticità della muratura): 7000000

γ (peso specifico della muratura): 15

Finitura (peso per unità di superficie della finitura): 0

Caratteristiche geometriche

h (altezza del pannello): 2.9

l (lunghezza del pannello): 0.8

t (spessore del pannello): 0.25

Verifica come elemento secondario secondo § 7.2.3 D.M. 17-01-2018

fk (resistenza caratteristica a compressione del materiale): 7000

γM (fattore parziale di sicurezza del materiale): 2

z (quota sezione di verifica): 1.45

sa [§7.8.1.5.2]: 0.099

wa: 3.8

qa (Tab.7.2.1): 2

fa [7.2.1]: 0.19

Sforzo normale = 5.44 (valore per unità di lunghezza della parete)

Verifica a pressoflessione fuori piano del tamponamento

M agente = 0.1956 (valore per unità di lunghezza della parete)

M ultimo = 0.6747 (valore per unità di lunghezza della parete)

M agente ≤ M ultimo - SODDISFATTA

Riepilogo delle verifiche

Verifica come elemento secondario: - SODDISFATTA.

Tamponamento Cordolo - Copertura (1643; 0) (2063; 0) [cm]

Verifiche condotte secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

Caratteristiche del materiale

(Circolare 7 21-01-19 C8.5.1) Muratura in mattoni semipieni e malta cementizia_3

Em (modulo di elasticità della muratura): 7000000

γ (peso specifico della muratura): 15

Finitura (peso per unità di superficie della finitura): 0

Caratteristiche geometriche

h (altezza del pannello): 2.9
l (lunghezza del pannello): 4.2
t (spessore del pannello): 0.25

Verifica come elemento secondario secondo § 7.2.3 D.M. 17-01-2018

fk (resistenza caratteristica a compressione del materiale): 7000
γM (fattore parziale di sicurezza del materiale): 2
z (quota sezione di verifica): 1.45
sa [§7.8.1.5.2]: 0.099
wa: 3.8
qa (Tab.7.2.1): 2
fa [7.2.1]: 0.19
Sforzo normale = 5.44 (valore per unità di lunghezza della parete)

Verifica a pressoflessione fuori piano del tamponamento

M agente = 0.1956 (valore per unità di lunghezza della parete)
M ultimo = 0.6747 (valore per unità di lunghezza della parete)
M agente <= M ultimo - SODDISFATTA

Riepilogo delle verifiche

Verifica come elemento secondario: - SODDISFATTA.

Tamponamento Cordolo - Copertura (1865.2; 733.7) (1744; 612.5) [cm]

Verifiche condotte secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

Caratteristiche del materiale

(Circolare 7 21-01-19 C8.5.1) Muratura in mattoni semipieni e malta cementizia_3
Em (modulo di elasticità della muratura): 7000000
γ (peso specifico della muratura): 15
Finitura (peso per unità di superficie della finitura): 0

Caratteristiche geometriche

h (altezza del pannello): 2.9
l (lunghezza del pannello): 1.714
t (spessore del pannello): 0.25

Verifica come elemento secondario secondo § 7.2.3 D.M. 17-01-2018

fk (resistenza caratteristica a compressione del materiale): 7000
γM (fattore parziale di sicurezza del materiale): 2
z (quota sezione di verifica): 1.45
sa [§7.8.1.5.2]: 0.099
wa: 3.8
qa (Tab.7.2.1): 2
fa [7.2.1]: 0.19
Sforzo normale = 5.44 (valore per unità di lunghezza della parete)

Verifica a pressoflessione fuori piano del tamponamento

M agente = 0.1956 (valore per unità di lunghezza della parete)
M ultimo = 0.6747 (valore per unità di lunghezza della parete)
M agente <= M ultimo - SODDISFATTA

Riepilogo delle verifiche

Verifica come elemento secondario: - SODDISFATTA.

Tamponamento Cordolo - Copertura (1951; 612.5) (1829.8; 733.7) [cm]

Verifiche condotte secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

Caratteristiche del materiale

(Circolare 7 21-01-19 C8.5.1) Muratura in mattoni semipieni e malta cementizia_3
Em (modulo di elasticità della muratura): 7000000
γ (peso specifico della muratura): 15
Finitura (peso per unità di superficie della finitura): 0

Caratteristiche geometriche

h (altezza del pannello): 2.9
l (lunghezza del pannello): 1.714
t (spessore del pannello): 0.25

Verifica come elemento secondario secondo § 7.2.3 D.M. 17-01-2018

fk (resistenza caratteristica a compressione del materiale): 7000
γM (fattore parziale di sicurezza del materiale): 2
z (quota sezione di verifica): 1.45
sa [§7.8.1.5.2]: 0.099
wa: 3.8
qa (Tab.7.2.1): 2
fa [7.2.1]: 0.19
Sforzo normale = 5.44 (valore per unità di lunghezza della parete)

Verifica a pressoflessione fuori piano del tamponamento

M agente = 0.1956 (valore per unità di lunghezza della parete)

M ultimo = 0.6747 (valore per unità di lunghezza della parete)

M agente <= M ultimo - SODDISFATTA

Riepilogo delle verifiche

Verifica come elemento secondario: - SODDISFATTA.

Tamponamento Cordolo - Copertura (2329.7; 612.5) (2179.7; 612.5) [cm]

Verifiche condotte secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

Caratteristiche del materiale

(Circolare 7 21-01-19 C8.5.1) Muratura in mattoni semipieni e malta cementizia_3

Em (modulo di elasticità della muratura): 7000000

γ (peso specifico della muratura): 15

Finitura (peso per unità di superficie della finitura): 0

Caratteristiche geometriche

h (altezza del pannello): 2.9

l (lunghezza del pannello): 1.5

t (spessore del pannello): 0.25

Verifica come elemento secondario secondo § 7.2.3 D.M. 17-01-2018

fk (resistenza caratteristica a compressione del materiale): 7000

γ_M (fattore parziale di sicurezza del materiale): 2

z (quota sezione di verifica): 1.45

sa [§7.8.1.5.2]: 0.099

wa: 3.8

qa (Tab.7.2.1): 2

fa [7.2.1]: 0.19

Sforzo normale = 5.44 (valore per unità di lunghezza della parete)

Verifica a pressoflessione fuori piano del tamponamento

M agente = 0.1956 (valore per unità di lunghezza della parete)

M ultimo = 0.6747 (valore per unità di lunghezza della parete)

M agente <= M ultimo - SODDISFATTA

Riepilogo delle verifiche

Verifica come elemento secondario: - SODDISFATTA.

7.9 Verifiche superelementi aste acciaio laminate

Le unità di misura elencate nel capitolo sono in [m, kN, deg] ove non espressamente specificato.

Sezione: sezione in acciaio.

Rotazione: rotazione della sezione. [deg]

Area: area inerziale nel sistema geometrico centrato nel baricentro. [m²]

Jx: momento d'inerzia attorno all'asse orizzontale baricentrico di definizione della sezione. [m⁴]

Jy: momento d'inerzia attorno all'asse verticale baricentrico di definizione della sezione. [m⁴]

ix: raggio di inerzia relativo all'asse x. [m]

iy: raggio di inerzia relativo all'asse y. [m]

Wx: modulo di resistenza elastico minimo relativo all'asse x. [m³]

Wy: modulo di resistenza elastico minimo relativo all'asse y. [m³]

Wplx: modulo di resistenza plastico relativo all'asse x. [m³]

Wply: modulo di resistenza plastico relativo all'asse y. [m³]

X: distanza dal nodo iniziale. [m]

Comb.: combinazione di verifica.

Sfruttamento: rapporto di sfruttamento per la verifica in esame, inverso del coefficiente di sicurezza. Verificato se minore o uguale di 1.

Classe: classe della sezione.

NEd: sollecitazione assiale. [kN]

Nc,Rd: resistenza assiale a compressione ridotta per taglio. [kN]

Nt,Rd: resistenza assiale a trazione ridotta per taglio. [kN]

Riduzione da taglio: rapporto tra la resistenza assiale ridotta per taglio e la resistenza assiale.

px: coefficiente di riduzione della resistenza di snervamento per taglio in direzione x.

py: coefficiente di riduzione della resistenza di snervamento per taglio in direzione y.

Verifica: stato di verifica.

VEd: sollecitazione di taglio. [kN]

Vc,Rd: resistenza a taglio. [kN]

Av: area resistenza a taglio. [m²]

Interazione taglio-torsione: indica se è possibile ridurre il taglio resistente per presenza di torsione.

Riduzione torsione: coefficiente riduttivo della resistenza a taglio per presenza di torsione.

Sfruttamento torsione: rapporto tra TEd e TRd.

TEd: sollecitazione torcente. [kN*m]

TRd: resistenza a torsione. [kN*m]

Riduzione taglio resistente: indica se è possibile ridurre il taglio resistente per presenza di torsione.

Sfruttamento taglio-torsione: $\tau_{Ed,totale} / (0.5 * \tau_{Rd})$. Non verificato se maggiore di 1.

$\tau_{Ed,totale}$: somma delle tensioni tangenziali totale derivanti da taglio e torsione. [kN/m²]

τ_{Rd} : tensione tangenziale resistente. $[kN/m^2]$

NRd : resistenza assiale ridotta per taglio. $[kN]$

$Rid. NRd da VEd$: rapporto tra la resistenza assiale ridotta per taglio e la resistenza assiale.

Mx,Ed : sollecitazione flettente attorno x-x. $[kN*m]$

Mx,Rd : resistenza a flessione attorno x-x ridotta. $[kN*m]$

$Rid. Mx,Rd da VEd$: rapporto tra la resistenza flettente ridotta per taglio e la resistenza flettente attorno x-x.

$Rid. Mx,Rd da NEd$: rapporto tra la resistenza flettente ridotta per sforzo normale e taglio e la resistenza flettente ridotta per taglio attorno x-x.

My,Ed : sollecitazione flettente attorno y-y. $[kN*m]$

My,Rd : resistenza a flessione attorno y-y ridotta. $[kN*m]$

$Rid. My,Rd da VEd$: rapporto tra la resistenza flettente ridotta per taglio e la resistenza flettente attorno y-y.

$Rid. My,Rd da NEd$: rapporto tra la resistenza flettente ridotta per sforzo normale e taglio e la resistenza flettente ridotta per taglio attorno y-y.

α : esponente α per flessione deviata.

β : esponente β per flessione deviata.

Numero rit.: numero del ritegno.

Presente: indica se il ritegno è presente o meno.

Ascissa: ascissa del ritegno rispetto al nodo iniziale del superelemento o ascissa iniziale e finale della campata. $[m]$

Campata: campata tra i ritegni.

$\beta x/m$: coefficiente di lunghezza efficace per rotazione attorno a x/m.

Vincolo a entrambi estremi: indica se il tratto è vincolato a entrambi gli estremi.

$\lambda x/m$: snellezza attorno a x/m del tratto tra i due ritegni.

λVer : snellezza accettabile.

$\beta y/n$: coefficiente di lunghezza efficace per rotazione attorno a y/n.

k,LT : coefficiente di lunghezza efficace per rotazione nel calcolo del momento critico ENV1993-1-1 F 1.2(3).

kw,LT : coefficiente di lunghezza efficace per ingobbamento nel calcolo del momento critico ENV1993-1-1 F 1.2(4).

$\lambda y/n$: snellezza attorno a y/n del tratto tra i due ritegni.

NRk : resistenza caratteristica assiale. $[kN]$

$Mx,Ed max$: momento sollecitante massimo attorno l'asse x-x tra due ritegni all'inflessione attorno x-x. $[kN*m]$

Mx,Rk : resistenza caratteristica a flessione attorno l'asse x-x. $[kN*m]$

$My,Ed max$: momento sollecitante massimo attorno l'asse y-y tra due ritegni all'inflessione attorno y-y. $[kN*m]$

My,Rk : resistenza caratteristica a flessione attorno l'asse y-y. $[kN*m]$

χ_x : coefficiente di riduzione per inflessione attorno l'asse x-x.

χ_y : coefficiente di riduzione per inflessione attorno l'asse y-y.

k_{xx} : valore di k_{xx} .

k_{xy} : valore di k_{xy} .

k_{yx} : valore di k_{yx} .

k_{yy} : valore di k_{yy} .

$\chi_{,LT}$: coefficiente di riduzione per instabilità flesso-torsionale.

η : valore di η .

hw : altezza dell'anima. $[m]$

tw : spessore dell'anima. $[m]$

$hw/tw max$: rapporto tra hw e tw massimo.

Superelemento in acciaio "appoggio pilastri"- "Copertura" (788; 625)

Caratteristiche del materiale

Acciaio: S235, $f_{yk} = 235000$

Caratteristiche geometriche

Lunghezza: 1.2

Nodo iniziale: 3644 Nodo finale: 4203

Cerniera iniziale: No Cerniera finale: No

Sovraresistenza: 0% Sisma Z: No

Caratteristiche della sezione

Sezione	Rotazione	Area	Jx	Jy	ix	iy	Wx	Wy	Wplx	Wply
ENI0219 150x150x6	0	0.003363	0.0000114591	0.0000114591	0.0584	0.0584	0.00015279	0.00015279	0.00017988	0.00017988

Verifiche di resistenza

Verifiche a forza assiale §4.2.4.1.2.1 - §4.2.4.1.2.2 NTC18

X	Comb.	Sfruttamento	Classe	NEd	Nc,Rd	Nt,Rd	Riduzione da taglio	px	py	Verifica
0	SLU 16	0.144	1	-108.062	752.737		1	0	0	Si

Verifiche a forza assiale SLD §4.2.4.1.2.1 - §4.2.4.1.2.2 NTC18

X	Comb.	Sfruttamento	Classe	NEd	Nc,Rd	Nt,Rd	Riduzione da taglio	px	py	Verifica
0	SLD 16	0.088	1	-66.46	752.737		1	0	0	Si

Verifica a taglio X §4.2.4.1.2.4 NTC18

X	Comb.	Sfruttamento	VEd	Vc,Rd	Av	Interazione taglio-torsione	Riduzione torsione	Verifica
1.12	SLV 1	0.046	-9.866	216.087	0.001682	Considerata	0.99	Si

Verifica a taglio X SLD §4.2.4.1.2.4 NTC18

X	Comb.	Sfruttamento	VEd	Vc,Rd	Av	Interazione taglio-torsione	Riduzione torsione	Verifica
0	SLD 1	0.029	-6.389	217.296	0.001682	Considerata	1	Si

Verifica a taglio Y §4.2.4.1.2.4 NTC18

X	Comb.	Sfruttamento	VEd	Vc,Rd	Av	Interazione taglio-torsione	Riduzione torsione	Verifica
1.2	SLV 10	0.001	0.2	208.964	0.001682	Considerata	0.96	Si

Verifica a torsione §4.2.4.1.2.5 NTC18

X	Comb.	Sfruttamento torsione	TEd	TRd	Riduzione taglio resistente	Sfruttamento taglio-torsione	$\tau_{Ed,totale}$	τ_{Rd}	Verifica
0.84	SLV 8	0.049	-1.57202	32.04538	Considerata				Si

Verifica a torsione SLD §4.2.4.1.2.5 NTC18

X	Comb.	Sfruttamento torsione	TEd	TRd	Riduzione taglio resistente	Sfruttamento taglio-torsione	$\tau_{Ed,totale}$	τ_{Rd}	Verifica
1.2	SLD 8	0.026	-0.82759	32.04538	Considerata				Si

Verifica a presso/tenso flessione retta X §§ 4.2.4.1.2.3 - 4.2.4.1.2.6 - 4.2.4.1.2.7 - 4.2.4.1.2.8 NTC18

Verifiche eseguite utilizzando la formula conservativa (6.2) §6.2.1 EN 1993-1-1:2005.

X	Comb.	Sfruttamento	Classe	NEd	NRd	Rid. NRd da VEd	Mx,Ed	Mx,Rd	Rid. Mx,Rd da VEd	Rid. Mx,Rd da NEd	px	py	Verifica
0.04	SLV 10	0.096	1	-66.237	752.737	1	-0.3055	40.2596	1		0	0	Si

Verifica a presso/tenso flessione retta X SLD §§ 4.2.4.1.2.3 - 4.2.4.1.2.6 - 4.2.4.1.2.7 - 4.2.4.1.2.8 NTC18

Verifiche eseguite utilizzando la formula conservativa (6.2) §6.2.1 EN 1993-1-1:2005.

X	Comb.	Sfruttamento	Classe	NEd	NRd	Rid. NRd da VEd	Mx,Ed	Mx,Rd	Rid. Mx,Rd da VEd	Rid. Mx,Rd da NEd	px	py	Verifica
0.44	SLD 6	0.09	1	-65.704	752.737	1	-0.1086	40.2596	1		0	0	Si

Verifica a presso/tenso flessione retta Y §§ 4.2.4.1.2.3 - 4.2.4.1.2.6 - 4.2.4.1.2.7 - 4.2.4.1.2.8 NTC18

Verifiche eseguite utilizzando la formula conservativa (6.2) §6.2.1 EN 1993-1-1:2005.

X	Comb.	Sfruttamento	Classe	NEd	NRd	Rid. NRd da VEd	My,Ed	My,Rd	Rid. My,Rd da VEd	Rid. My,Rd da NEd	px	py	Verifica
1.2	SLV 1	0.248	1	-64.624	752.737	1	6.5115	40.2596	1		0	0	Si

Verifica a presso/tenso flessione retta Y SLD §§ 4.2.4.1.2.3 - 4.2.4.1.2.6 - 4.2.4.1.2.7 - 4.2.4.1.2.8 NTC18

Verifiche eseguite utilizzando la formula conservativa (6.2) §6.2.1 EN 1993-1-1:2005.

X	Comb.	Sfruttamento	Classe	NEd	NRd	Rid. NRd da VEd	My,Ed	My,Rd	Rid. My,Rd da VEd	Rid. My,Rd da NEd	px	py	Verifica
1.2	SLD 1	0.197	1	-65.149	752.737	1	4.45	40.2596	1		0	0	Si

Verifica a presso/tenso flessione deviata §§ 4.2.4.1.2.3 - 4.2.4.1.2.6 - 4.2.4.1.2.7 - 4.2.4.1.2.8 NTC18

Verifiche eseguite utilizzando la formula conservativa (6.2) §6.2.1 EN 1993-1-1:2005.

X	Comb.	Sfruttamento	Classe	NEd	NRd	Rid. NRd da VEd	Mx,Ed	Mx,Rd	My,Ed	My,Rd	Rid. Mx,Rd da VEd	Rid. Mx,Rd da NEd	Rid. My,Rd da VEd	Rid. My,Rd da NEd	α	β	px	py	Verifica
1.2	SLV 3	0.244	1	-64.669	752.737	1	0.0384	40.2596	6.3445	40.2596	1		1				0	0	Si

Verifica a presso/tenso flessione deviata SLD §§ 4.2.4.1.2.3 - 4.2.4.1.2.6 - 4.2.4.1.2.7 - 4.2.4.1.2.8 NTC18

Verifiche eseguite utilizzando la formula conservativa (6.2) §6.2.1 EN 1993-1-1:2005.

X	Comb.	Sfruttamento	Classe	NEd	NRd	Rid. NRd da VEd	Mx,Ed	Mx,Rd	My,Ed	My,Rd	Rid. Mx,Rd da VEd	Rid. Mx,Rd da NEd	Rid. My,Rd da VEd	Rid. My,Rd da NEd	α	β	px	py	Verifica
1.2	SLD 3	0.196	1	-65.171	752.737	1	0.0231	40.2596	4.3702	40.2596	1		1				0	0	Si

Verifiche ad instabilità**Caratteristiche iniziali**

Membratura principale per controllo snellezza; Calcolo di snellezze ed N critici condotti secondo gli assi principali;

Curva X: c; Curva Y: c; Svergolamento: Carico all'estradosso; Curva svergolamento: d;

Dati per instabilità attorno a x

Controllo della snellezza secondo §4.2.4.1.3.1 NTC18

Numero rit.	Presente	Ascissa	Campata	β_x/m	Vincolo a entrambi estremi	λ_x/m	λ_{Ver}
1	Si	0					
2	Si	1.2	1-2		1	20.6	Si, (<200)

Dati per instabilità attorno a y

Controllo della snellezza secondo §4.2.4.1.3.1 NTC18

Numero rit.	Presente	Ascissa	Campata	β_y/n	k,LT	kw,LT	Vincolo a entrambi estremi	λ_y/n	λ_{Ver}
1	Si	0							
2	Si	1.2	1-2		1	1	1	20.6	Si, (<200)

Verifica di stabilità per pressoflessione §C.4.2.4.1.3.3.2 NTC18

X	Comb.	Sfruttamento	Classe	NEd	NRk	Mx,Ed max	Mx,Rk	My,Ed max	My,Rk	χ_x	χ_y	kxx	kxy	kyy	χ_{LT}	Verifica	
0	SLV 16	0.187	1	-108.062	790.374	0.0346	42.2726	4.0265	42.2726	0.99	0.99	0.434	0.246	0.819	0.41	1	Si

Verifica di stabilità per pressoflessione SLD §C.4.2.4.1.3.3.2 NTC18

X	Comb.	Sfruttamento	Classe	NEd	NRk	Mx,Ed max	Mx,Rk	My,Ed max	My,Rk	χ_x	χ_y	kxx	kxy	kyy	χ_{LT}	Verifica	
0	SLD 1	0.133	1	-65.466	790.374	0.05535	42.2726	4.45	42.2726	0.99	0.99	0.603	0.24	0.819	0.401	1	Si

Verifica di stabilità a taglio anima X §4.2.4.1.2.4 [4.2.27] NTC18

η	hw	tw	hw/tw max	Verifica	
1.2		0.138	0.006	60	Si

Verifica di stabilità a taglio anima X SLD §4.2.4.1.2.4 [4.2.27] NTC18

η	hw	tw	hw/tw max	Verifica	
1.2		0.138	0.006	60	Si

Verifica di stabilità a taglio anima Y §4.2.4.1.2.4 [4.2.27] NTC18

η	hw	tw	hw/tw max	Verifica	
1.2		0.138	0.006	60	Si

Verifiche a deformabilità

Mensola X: No; Mensola Y: No.

Verifiche non eseguite in quanto il superelemento è verticale.

Superelemento in acciaio "appoggio pilastri"- "Copertura" (1074; 625)**Caratteristiche del materiale**

Acciaio: S235, fyk = 235000

Caratteristiche geometriche

Lunghezza: 1.2

Nodo iniziale: 3654 Nodo finale: 4204

Cerniera iniziale: No Cerniera finale: No

Sovraresistenza: 0% Sisma Z: No

Caratteristiche della sezione

Sezione	Rotazione	Area	Jx	Jy	ix	iy	Wx	Wy	Wplx	Wply
EN10219 150x150x6	0	0.003363	0.0000114591	0.0000114591	0.0584	0.0584	0.00015279	0.00015279	0.00017988	0.00017988

Verifiche di resistenza**Verifiche a forza assiale §4.2.4.1.2.1 - §4.2.4.1.2.2 NTC18**

X	Comb.	Sfruttamento	Classe	NEd	Nc,Rd	Nt,Rd	Riduzione da taglio	px	py	Verifica
0	SLU 16	0.2	1	-150.515	752.737		1	0	0	Si

Verifiche a forza assiale SLD §4.2.4.1.2.1 - §4.2.4.1.2.2 NTC18

X	Comb.	Sfruttamento	Classe	NEd	Nc,Rd	Nt,Rd	Riduzione da taglio	px	py	Verifica
0	SLD 16	0.122	1	-91.991	752.737		1	0	0	Si

Verifica a taglio X §4.2.4.1.2.4 NTC18

X	Comb.	Sfruttamento	VEd	Vc,Rd	Av	Interazione taglio-torsione	Riduzione torsione	Verifica
1.2	SLV 1	0.035	-7.552	216.673	0.001682	Considerata	1	Si

Verifica a taglio X SLD §4.2.4.1.2.4 NTC18

X	Comb.	Sfruttamento	VEd	Vc,Rd	Av	Interazione taglio-torsione	Riduzione torsione	Verifica
0	SLD 1	0.019	-4.054	217.296	0.001682	Considerata	1	Si

Verifica a taglio Y §4.2.4.1.2.4 NTC18

X	Comb.	Sfruttamento	VEd	Vc,Rd	Av	Interazione taglio-torsione	Riduzione torsione	Verifica
1.2	SLV 8	0.004	-0.89	212.3	0.001682	Considerata	0.98	Si

Verifica a taglio Y SLD §4.2.4.1.2.4 NTC18

X	Comb.	Sfruttamento	VEd	Vc,Rd	Av	Interazione taglio-torsione	Riduzione torsione	Verifica
1.2	SLD 8	0.002	-0.432	214.694	0.001682	Considerata	0.99	Si

Verifica a torsione §4.2.4.1.2.5 NTC18

X	Comb.	Sfruttamento torsione	TEd	TRd	Riduzione taglio resistente	Sfruttamento taglio-torsione	rEd,totale	rRd	Verifica
0.84	SLV 8	0.023	-0.73683	32.04538	Considerata				Si

Verifica a torsione SLD §4.2.4.1.2.5 NTC18

X	Comb.	Sfruttamento torsione	TEd	TRd	Riduzione taglio resistente	Sfruttamento taglio-torsione	rEd,totale	rRd	Verifica
1.2	SLD 8	0.012	-0.38385	32.04538	Considerata				Si

Verifica a presso/tenso flessione retta X §§ 4.2.4.1.2.3 - 4.2.4.1.2.6 - 4.2.4.1.2.7 - 4.2.4.1.2.8 NTC18

Verifiche eseguite utilizzando la formula conservativa (6.2) §6.2.1 EN 1993-1-1:2005.

X	Comb.	Sfruttamento	Classe	NEd	NRd	Rid. NRd da VEd	Mx,Ed	Mx,Rd	Rid. Mx,Rd da VEd	Rid. Mx,Rd da NEd	px	py	Verifica
0.52	SLV 9	0.134	1	-91.693	752.737	1	-0.4953	40.2596	1		0	0	Si

Verifica a presso/tenso flessione retta X SLD §§ 4.2.4.1.2.3 - 4.2.4.1.2.6 - 4.2.4.1.2.7 - 4.2.4.1.2.8 NTC18

Verifiche eseguite utilizzando la formula conservativa (6.2) §6.2.1 EN 1993-1-1:2005.

X	Comb.	Sfruttamento	Classe	NEd	NRd	Rid. NRd da VEd	Mx,Ed	Mx,Rd	Rid. Mx,Rd da VEd	Rid. Mx,Rd da NEd	px	py	Verifica
0.36	SLD 11	0.13	1	-91.839	752.737	1	0.3042	40.2596	1		0	0	Si

Verifica a presso/tenso flessione retta Y §§ 4.2.4.1.2.3 - 4.2.4.1.2.6 - 4.2.4.1.2.7 - 4.2.4.1.2.8 NTC18

Verifiche eseguite utilizzando la formula conservativa (6.2) §6.2.1 EN 1993-1-1:2005.

X	Comb.	Sfruttamento	Classe	NEd	NRd	Rid. NRd da VEd	My,Ed	My,Rd	Rid. My,Rd da VEd	Rid. My,Rd da NEd	px	py	Verifica
1.2	SLV 1	0.232	1	-91.305	752.737	1	4.4681	40.2596	1		0	0	Si

Verifica a presso/tenso flessione retta Y SLD §§ 4.2.4.1.2.3 - 4.2.4.1.2.6 - 4.2.4.1.2.7 - 4.2.4.1.2.8 NTC18

Verifiche eseguite utilizzando la formula conservativa (6.2) §6.2.1 EN 1993-1-1:2005.

X	Comb.	Sfruttamento	Classe	NEd	NRd	Rid. NRd da VEd	My,Ed	My,Rd	Rid. My,Rd da VEd	Rid. My,Rd da NEd	px	py	Verifica
1.2	SLD 1	0.181	1	-91.433	752.737	1	2.3887	40.2596	1		0	0	Si

Verifica a presso/tenso flessione deviata §§ 4.2.4.1.2.3 - 4.2.4.1.2.6 - 4.2.4.1.2.7 - 4.2.4.1.2.8 NTC18

Verifiche eseguite utilizzando la formula conservativa (6.2) §6.2.1 EN 1993-1-1:2005.

X	Comb.	Sfruttamento	Classe	NEd	NRd	Rid. NRd da VEd	Mx,Ed	Mx,Rd	My,Ed	My,Rd	Rid. Mx,Rd da VEd	Rid. Mx,Rd da NEd	Rid. My,Rd da VEd	Rid. My,Rd da NEd	α	β	px	py	Verifica
0	SLV 3	0.242	1	-91.673	752.737	1	0.3507	40.2596	-4.4759	40.2596	1		1				0	0	Si

Verifica a presso/tenso flessione deviata SLD §§ 4.2.4.1.2.3 - 4.2.4.1.2.6 - 4.2.4.1.2.7 - 4.2.4.1.2.8 NTC18

Verifiche eseguite utilizzando la formula conservativa (6.2) §6.2.1 EN 1993-1-1:2005.

X	Comb.	Sfruttamento	Classe	NEd	NRd	Rid. NRd da VEd	Mx,Ed	Mx,Rd	My,Ed	My,Rd	Rid. Mx,Rd da VEd	Rid. Mx,Rd da NEd	Rid. My,Rd da VEd	Rid. My,Rd da NEd	α	β	px	py	Verifica
0	SLD 3	0.186	1	-91.774	752.737	1	0.1763	40.2596	-2.4192	40.2596	1		1				0	0	Si

Verifiche ad instabilità**Caratteristiche iniziali**

Membratura principale per controllo snellezza; Calcolo di snellezze ed N critici condotti secondo gli assi principali;
Curva X: c; Curva Y: c; Svergolamento: Carico all'estradosso; Curva svergolamento: d;

Dati per instabilità attorno a x

Controllo della snellezza secondo §4.2.4.1.3.1 NTC18

Numero rit.	Presente	Ascissa	Campata	$\beta x/m$	Vincolo a entrambi estremi	$\lambda x/m$	λVer
1	Si	0	1-2	1	Si	20.6	Si, (<200)
2	Si	1.2					

Dati per instabilità attorno a y

Controllo della snellezza secondo §4.2.4.1.3.1 NTC18

Numero rit.	Presente	Ascissa	Campata	$\beta y/n$	k,LT	kw,LT	Vincolo a entrambi estremi	$\lambda y/n$	λVer
1	Si	0	1-2	1	1	1	Si	20.6	Si, (<200)
2	Si	1.2							

Verifica di stabilità per pressoflessione §C.4.2.4.1.3.3.2 NTC18

X	Comb.	Sfruttamento	Classe	NEd	NRk	Mx,Ed max	Mx,Rk	My,Ed max	My,Rk	χ_x	χ_y	kxx	kxy	kyy	χ_{LT}	Verifica	
0	SLU 16	0.209	1	-150.515	790.374	0.03247	42.2726	0.67193	42.2726	0.99	0.99	0.424	0.241	0.819	0.402	1	Si

Verifica di stabilità per pressoflessione SLD §C.4.2.4.1.3.3.2 NTC18

X	Comb.	Sfruttamento	Classe	NEd	NRk	Mx,Ed max	Mx,Rk	My,Ed max	My,Rk	χ_x	χ_y	kxx	kxy	kyy	χ_{LT}	Verifica	
0	SLD 3	0.151	1	-91.774	790.374	0.1763	42.2726	2.4192	42.2726	0.99	0.99	0.549	0.241	0.819	0.401	1	Si

Verifica di stabilità a taglio anima X §4.2.4.1.2.4 [4.2.27] NTC18

η	hw	tw	hw/tw max	Verifica
1.2	0.138	0.006	60	Si

Verifica di stabilità a taglio anima X SLD §4.2.4.1.2.4 [4.2.27] NTC18

η	hw	tw	hw/tw max	Verifica
1.2	0.138	0.006	60	Si

Verifica di stabilità a taglio anima Y §4.2.4.1.2.4 [4.2.27] NTC18

η	hw	tw	hw/tw max	Verifica
1.2	0.138	0.006	60	Si

Verifica di stabilità a taglio anima Y SLD §4.2.4.1.2.4 [4.2.27] NTC18

η	hw	tw	hw/tw max	Verifica
1.2	0.138	0.006	60	Si

Verifiche a deformabilità

Mensola X: No; Mensola Y: No.

Verifiche non eseguite in quanto il superelemento è verticale.

Superelemento in acciaio "appoggio pilastri"- "Copertura" (1379; 625)**Caratteristiche del materiale**

Acciaio: S235, fyk = 235000

Caratteristiche geometriche

Lunghezza: 1.2

Nodo iniziale: 3664 Nodo finale: 4205

Cerniera iniziale: No Cerniera finale: No

Sovreresistenza: 0% Sisma Z: No

Caratteristiche della sezione

Sezione	Rotazione	Area	Jx	Jy	ix	iy	Wx	Wy	Wplx	Wply
EN10219 150x150x6	0	0.003363	0.0000114591	0.0000114591	0.0584	0.0584	0.00015279	0.00015279	0.00017988	0.00017988

Verifiche di resistenza**Verifiche a forza assiale §4.2.4.1.2.1 - §4.2.4.1.2.2 NTC18**

X	Comb.	Sfruttamento	Classe	NEd	Nc,Rd	Nt,Rd	Riduzione da taglio	px	py	Verifica
0	SLU 16	0.2	1	-150.606	752.737		1	0	0	Si

Verifiche a forza assiale SLD §4.2.4.1.2.1 - §4.2.4.1.2.2 NTC18

X	Comb.	Sfruttamento	Classe	NEd	Nc,Rd	Nt,Rd	Riduzione da taglio	px	py	Verifica
0	SLD 3	0.122	1	-92.05	752.737		1	0	0	Si

Verifica a taglio X §4.2.4.1.2.4 NTC18

X	Comb.	Sfruttamento	VEd	Vc,Rd	Av	Interazione taglio-torsione	Riduzione torsione	Verifica
0.6	SLV 3	0.038	-8.177	215.709	0.001682	Considerata	0.99	Si

Verifica a taglio X SLD §4.2.4.1.2.4 NTC18

X	Comb.	Sfruttamento	VEd	Vc,Rd	Av	Interazione taglio-torsione	Riduzione torsione	Verifica
1.16	SLD 3	0.022	-4.69	216.301	0.001682	Considerata	1	Si

Verifica a taglio Y §4.2.4.1.2.4 NTC18

X	Comb.	Sfruttamento	VEd	Vc,Rd	Av	Interazione taglio-torsione	Riduzione torsione	Verifica
1.2	SLV 11	0.004	-0.89	212.28	0.001682	Considerata	0.98	Si

Verifica a taglio Y SLD §4.2.4.1.2.4 NTC18

X	Comb.	Sfruttamento	VEd	Vc,Rd	Av	Interazione taglio-torsione	Riduzione torsione	Verifica
0.28	SLD 11	0.002	-0.432	214.69	0.001682	Considerata	0.99	Si

Verifica a torsione §4.2.4.1.2.5 NTC18

X	Comb.	Sfruttamento torsione	TEd	TRd	Riduzione taglio resistente	Sfruttamento taglio-torsione	rEd,totale	rRd	Verifica
1.12	SLV 11	0.023	0.73985	32.04538	Considerata				Si

Verifica a torsione SLD §4.2.4.1.2.5 NTC18

X	Comb.	Sfruttamento torsione	TEd	TRd	Riduzione taglio resistente	Sfruttamento taglio-torsione	rEd,totale	rRd	Verifica
1.16	SLD 11	0.012	0.38442	32.04538	Considerata				Si

Verifica a presso/tenso flessione retta X §§ 4.2.4.1.2.3 - 4.2.4.1.2.6 - 4.2.4.1.2.7 - 4.2.4.1.2.8 NTC18

Verifiche eseguite utilizzando la formula conservativa (6.2) §6.2.1 EN 1993-1-1:2005.

X	Comb.	Sfruttamento	Classe	NEd	NRd	Rid. NRd da VEd	Mx,Ed	Mx,Rd	Rid. Mx,Rd da VEd	Rid. Mx,Rd da NEd	px	py	Verifica
0.44	SLV 11	0.136	1	-91.856	752.737	1	0.5825	40.2596	1		0	0	Si

Verifica a presso/tenso flessione retta X SLD §§ 4.2.4.1.2.3 - 4.2.4.1.2.6 - 4.2.4.1.2.7 - 4.2.4.1.2.8 NTC18

Verifiche eseguite utilizzando la formula conservativa (6.2) §6.2.1 EN 1993-1-1:2005.

X	Comb.	Sfruttamento	Classe	NEd	NRd	Rid. NRd da VEd	Mx,Ed	Mx,Rd	Rid. Mx,Rd da VEd	Rid. Mx,Rd da NEd	px	py	Verifica
0.16	SLD 10	0.131	1	-91.812	752.737	1	-0.3545	40.2596	1		0	0	Si

Verifica a presso/tenso flessione retta Y §§ 4.2.4.1.2.3 - 4.2.4.1.2.6 - 4.2.4.1.2.7 - 4.2.4.1.2.8 NTC18

Verifiche eseguite utilizzando la formula conservativa (6.2) §6.2.1 EN 1993-1-1:2005.

X	Comb.	Sfruttamento	Classe	NEd	NRd	Rid. NRd da VEd	My,Ed	My,Rd	Rid. My,Rd da VEd	Rid. My,Rd da NEd	px	py	Verifica
1.2	SLV 1	0.241	1	-91.808	752.737	1	4.7837	40.2596	1		0	0	Si

Verifica a presso/tenso flessione retta Y SLD §§ 4.2.4.1.2.3 - 4.2.4.1.2.6 - 4.2.4.1.2.7 - 4.2.4.1.2.8 NTC18

Verifiche eseguite utilizzando la formula conservativa (6.2) §6.2.1 EN 1993-1-1:2005.

X	Comb.	Sfruttamento	Classe	NEd	NRd	Rid. NRd da VEd	My,Ed	My,Rd	Rid. My,Rd da VEd	Rid. My,Rd da NEd	px	py	Verifica
1.2	SLD 1	0.19	1	-91.71	752.737	1	2.7611	40.2596	1		0	0	Si

Verifica a presso/tenso flessione deviata §§ 4.2.4.1.2.3 - 4.2.4.1.2.6 - 4.2.4.1.2.7 - 4.2.4.1.2.8 NTC18

Verifiche eseguite utilizzando la formula conservativa (6.2) §6.2.1 EN 1993-1-1:2005.

X	Comb.	Sfruttamento	Classe	NEd	NRd	Rid. NRd da VEd	Mx,Ed	Mx,Rd	My,Ed	My,Rd	Rid. Mx,Rd da VEd	Rid. Mx,Rd da NEd	Rid. My,Rd da VEd	Rid. My,Rd da NEd	α	β	px	py	Verifica
0	SLV 3	0.251	1	-92.176	752.737	1	0.2551	40.2596	-4.9286	40.2596	1		1				0	0	Si

Verifica a presso/tenso flessione deviata SLD §§ 4.2.4.1.2.3 - 4.2.4.1.2.6 - 4.2.4.1.2.7 - 4.2.4.1.2.8 NTC18

Verifiche eseguite utilizzando la formula conservativa (6.2) §6.2.1 EN 1993-1-1:2005.

X	Comb.	Sfruttamento	Classe	NEd	NRd	Rid. NRd da VEd	Mx,Ed	Mx,Rd	My,Ed	My,Rd	Rid. Mx,Rd da VEd	Rid. Mx,Rd da NEd	Rid. My,Rd da VEd	Rid. My,Rd da NEd	α	β	px	py	Verifica
0	SLD 3	0.196	1	-92.05	752.737	1	0.1308	40.2596	-2.8173	40.2596	1		1				0	0	Si

Verifiche ad instabilità**Caratteristiche iniziali**

Membratura principale per controllo snellezza; Calcolo di snellezze ed N critici condotti secondo gli assi principali;

Curva X: c; Curva Y: c; Svergolamento: Carico all'estradosso; Curva svergolamento: d;

Dati per instabilità attorno a x

Controllo della snellezza secondo §4.2.4.1.3.1 NTC18

Numero rit.	Presente	Ascissa	Campata	β_x/m	Vincolo a entrambi estremi	λ_x/m	λ_{Ver}
1	Si	0					
2	Si	1.2	1-2		1	20.6	Si, (<200)

Dati per instabilità attorno a y

Controllo della snellezza secondo §4.2.4.1.3.1 NTC18

Numero rit.	Presente	Ascissa	Campata	β_y/n	k_{LT}	$k_{w,LT}$	Vincolo a entrambi estremi	λ_y/n	λ_{Ver}
1	Si	0							
2	Si	1.2	1-2		1	1	1	20.6	Si, (<200)

Verifica di stabilità per pressoflessione §C.4.2.4.1.3.3.2 NTC18

X	Comb.	Sfruttamento	Classe	NEd	NRk	Mx,Ed max	Mx,Rk	My,Ed max	My,Rk	χ_x	χ_y	kxx	kxy	kyy	χ_{LT}	Verifica	
0	SLU 16	0.215	1	-	790.374	0.03209	42.2726	1.24715	42.2726	0.99	0.99	0.423	0.241	0.819	0.402	1	Si

Verifica di stabilità per pressoflessione SLD §C.4.2.4.1.3.3.2 NTC18

X	Comb.	Sfruttamento	Classe	NEd	NRk	Mx,Ed max	Mx,Rk	My,Ed max	My,Rk	χ_x	χ_y	kxx	kxy	kyy	χ_{LT}	Verifica	
0	SLD 3	0.154	1	-92.05	790.374	0.13082	42.2726	2.81728	42.2726	0.99	0.99	0.543	0.241	0.819	0.401	1	Si

Verifica di stabilità a taglio anima X §4.2.4.1.2.4 [4.2.27] NTC18

η	hw	tw	hw/tw max	Verifica
1.2	0.138	0.006	60	Si

Verifica di stabilità a taglio anima X SLD §4.2.4.1.2.4 [4.2.27] NTC18

η	hw	tw	hw/tw max	Verifica
1.2	0.138	0.006	60	Si

Verifica di stabilità a taglio anima Y §4.2.4.1.2.4 [4.2.27] NTC18

η	hw	tw	hw/tw max	Verifica
1.2	0.138	0.006	60	Si

Verifica di stabilità a taglio anima Y SLD §4.2.4.1.2.4 [4.2.27] NTC18

η	hw	tw	hw/tw max	Verifica
1.2	0.138	0.006	60	Si

Verifiche a deformabilità

Mensola X: No; Mensola Y: No.
Verifiche non eseguite in quanto il superelemento è verticale.

Superelemento in acciaio "appoggio pilastri"- "Copertura" (1665; 625)**Caratteristiche del materiale**

Acciaio: S235, fyk = 235000

Caratteristiche geometriche

Lunghezza: 1.2
Nodo iniziale: 3674 Nodo finale: 4206
Cerniera iniziale: No Cerniera finale: No
Sovreresistenza: 0% Sisma Z: No

Caratteristiche della sezione

Sezione	Rotazione	Area	Jx	Jy	ix	iy	Wx	Wy	Wplx	Wply
EN10219 150x150x6	0	0.003363	0.0000114591	0.0000114591	0.0584	0.0584	0.00015279	0.00015279	0.00017988	0.00017988

Verifiche di resistenza**Verifiche a forza assiale §4.2.4.1.2.1 - §4.2.4.1.2.2 NTC18**

X	Comb.	Sfruttamento	Classe	NEd	Nc,Rd	Nt,Rd	Riduzione da taglio	px	py	Verifica
0	SLU 16	0.144	1	-108.511	752.737		1	0	0	Si

Verifiche a forza assiale SLD §4.2.4.1.2.1 - §4.2.4.1.2.2 NTC18

X	Comb.	Sfruttamento	Classe	NEd	Nc,Rd	Nt,Rd	Riduzione da taglio	px	py	Verifica
0	SLD 3	0.089	1	-66.781	752.737		1	0	0	Si

Verifica a taglio X §4.2.4.1.2.4 NTC18

X	Comb.	Sfruttamento	VEd	Vc,Rd	Av	Interazione taglio-torsione	Riduzione torsione	Verifica
0.56	SLV 14	0.036	7.774	215.112	0.001682	Considerata	0.99	Si

Verifica a taglio X SLD §4.2.4.1.2.4 NTC18

X	Comb.	Sfruttamento	VEd	Vc,Rd	Av	Interazione taglio-torsione	Riduzione torsione	Verifica
0.56	SLD 14	0.02	4.309	216.864	0.001682	Considerata	1	Si

Verifica a taglio Y §4.2.4.1.2.4 NTC18

X	Comb.	Sfruttamento	VEd	Vc,Rd	Av	Interazione taglio-torsione	Riduzione torsione	Verifica
1.2	SLV 6	0.001	0.196	209.158	0.001682	Considerata	0.96	Si

Verifica a torsione §4.2.4.1.2.5 NTC18

X	Comb.	Sfruttamento torsione	TEd	TRd	Riduzione taglio resistente	Sfruttamento taglio-torsione	rEd,totale	rRd	Verifica
0.88	SLV 7	0.049	1.57338	32.04538	Considerata				Si

Verifica a torsione SLD §4.2.4.1.2.5 NTC18

X	Comb.	Sfruttamento torsione	TEd	TRd	Riduzione taglio resistente	Sfruttamento taglio-torsione	rEd,totale	rRd	Verifica
0	SLD 7	0.026	0.82681	32.04538	Considerata				Si

Verifica a presso/tenso flessione retta X §§ 4.2.4.1.2.3 - 4.2.4.1.2.6 - 4.2.4.1.2.7 - 4.2.4.1.2.8 NTC18

Verifiche eseguite utilizzando la formula conservativa (6.2) §6.2.1 EN 1993-1-1:2005.

X	Comb.	Sfruttamento	Classe	NEd	NRd	Rid. NRd da VEd	Mx,Ed	Mx,Rd	Rid. Mx,Rd da VEd	Rid. Mx,Rd da NEd	px	py	Verifica
0.04	SLU 15	0.141	1	-105.909	752.737	1	-0.0319	40.2596	1		0	0	Si

Verifica a presso/tenso flessione retta X SLD §§ 4.2.4.1.2.3 - 4.2.4.1.2.6 - 4.2.4.1.2.7 - 4.2.4.1.2.8 NTC18

Verifiche eseguite utilizzando la formula conservativa (6.2) §6.2.1 EN 1993-1-1:2005.

X	Comb.	Sfruttamento	Classe	NEd	NRd	Rid. NRd da VEd	Mx,Ed	Mx,Rd	Rid. Mx,Rd da VEd	Rid. Mx,Rd da NEd	px	py	Verifica
0.28	SLD 12	0.09	1	-66.066	752.737	1	0.0978	40.2596	1		0	0	Si

Verifica a presso/tenso flessione retta Y §§ 4.2.4.1.2.3 - 4.2.4.1.2.6 - 4.2.4.1.2.7 - 4.2.4.1.2.8 NTC18

Verifiche eseguite utilizzando la formula conservativa (6.2) §6.2.1 EN 1993-1-1:2005.

X	Comb.	Sfruttamento	Classe	NEd	NRd	Rid. NRd da VEd	My,Ed	My,Rd	Rid. My,Rd da VEd	Rid. My,Rd da NEd	px	py	Verifica
1.2	SLV 14	0.217	1	-64.917	752.737	1	-5.2675	40.2596	1		0	0	Si

Verifica a presso/tenso flessione retta Y SLD §§ 4.2.4.1.2.3 - 4.2.4.1.2.6 - 4.2.4.1.2.7 - 4.2.4.1.2.8 NTC18

Verifiche eseguite utilizzando la formula conservativa (6.2) §6.2.1 EN 1993-1-1:2005.

X	Comb.	Sfruttamento	Classe	NEd	NRd	Rid. NRd da VEd	My,Ed	My,Rd	Rid. My,Rd da VEd	Rid. My,Rd da NEd	px	py	Verifica
1.2	SLD 14	0.167	1	-65.452	752.737	1	-3.2125	40.2596	1		0	0	Si

Verifica a presso/tenso flessione deviata §§ 4.2.4.1.2.3 - 4.2.4.1.2.6 - 4.2.4.1.2.7 - 4.2.4.1.2.8 NTC18

Verifiche eseguite utilizzando la formula conservativa (6.2) §6.2.1 EN 1993-1-1:2005.

X	Comb.	Sfruttamento	Classe	NEd	NRd	Rid. NRd da VEd	Mx,Ed	Mx,Rd	My,Ed	My,Rd	Rid. Mx,Rd da VEd	Rid. Mx,Rd da NEd	Rid. My,Rd da VEd	Rid. My,Rd da NEd	α	β	px	py	Verifica
1.2	SLV 16	0.214	1	-64.971	752.737	1	0.0385	40.2596	-5.1202	40.2596	1		1				0	0	Si

Verifica a presso/tenso flessione deviata SLD §§ 4.2.4.1.2.3 - 4.2.4.1.2.6 - 4.2.4.1.2.7 - 4.2.4.1.2.8 NTC18

Verifiche eseguite utilizzando la formula conservativa (6.2) §6.2.1 EN 1993-1-1:2005.

X	Comb.	Sfruttamento	Classe	NEd	NRd	Rid. NRd da VEd	Mx,Ed	Mx,Rd	My,Ed	My,Rd	Rid. Mx,Rd da VEd	Rid. Mx,Rd da NEd	Rid. My,Rd da VEd	Rid. My,Rd da NEd	α	β	px	py	Verifica
1.2	SLD 16	0.166	1	-65.477	752.737	1	0.023	40.2596	-3.1419	40.2596	1		1				0	0	Si

Verifiche ad instabilità**Caratteristiche iniziali**

Membratura principale per controllo snellezza; Calcolo di snellezze ed N critici condotti secondo gli assi principali;
Curva X: c; Curva Y: c; Svergolamento: Carico all'estradosso; Curva svergolamento: d;

Dati per instabilità attorno a x

Controllo della snellezza secondo §4.2.4.1.3.1 NTC18

Numero rit.	Presente	Ascissa	Campata	$\beta x/m$	Vincolo a entrambi estremi	$\lambda x/m$	λVer
1	Si	0	1-2		1	20.6	Si, (<200)
2	Si	1.2					

Dati per instabilità attorno a y

Controllo della snellezza secondo §4.2.4.1.3.1 NTC18

Numero rit.	Presente	Ascissa	Campata	$\beta y/n$	k,LT	kw,LT	Vincolo a entrambi estremi	$\lambda y/n$	λVer
1	Si	0	1-2	1	1	1	Si	20.6	Si, (<200)
2	Si	1.2							

Verifica di stabilità per pressoflessione §C.4.2.4.1.3.3.2 NTC18

X	Comb.	Sfruttamento	Classe	NEd	NRk	Mx,Ed max	Mx,Rk	My,Ed max	My,Rk	χ_x	χ_y	kxx	kxy	kyy	χ_{LT}	Verifica	
0	SLU 16	0.179	1	-108.511	790.374	0.03402	42.2726	2.23767	42.2726	0.99	0.99	0.432	0.349	0.819	0.582	1	Si

Verifica di stabilità per pressoflessione SLD §C.4.2.4.1.3.3.2 NTC18

X	Comb.	Sfruttamento	Classe	NEd	NRk	Mx,Ed max	Mx,Rk	My,Ed max	My,Rk	χ_x	χ_y	kxx	kxy	kyy	χ_{LT}	Verifica	
0	SLD 14	0.121	1	-65.769	790.374	0.05484	42.2726	3.21254	42.2726	0.99	0.99	0.604	0.24	0.819	0.401	1	Si

Verifica di stabilità a taglio anima X §4.2.4.1.2.4 [4.2.27] NTC18

η	hw	tw	hw/tw max	Verifica
1.2	0.138	0.006	60	Si

Verifica di stabilità a taglio anima X SLD §4.2.4.1.2.4 [4.2.27] NTC18

η	hw	tw	hw/tw max	Verifica
1.2	0.138	0.006	60	Si

Verifica di stabilità a taglio anima Y §4.2.4.1.2.4 [4.2.27] NTC18

η	hw	tw	hw/tw max	Verifica
1.2	0.138	0.006	60	Si

Verifiche a deformabilità

Mensola X: No; Mensola Y: No.

Verifiche non eseguite in quanto il superelemento è verticale.

7.10 Verifiche spostamenti di interpiano

Le unità di misura elencate nel capitolo sono in [m] ove non espressamente specificato.

Combinazione: combinazione.

δ : modulo della differenza tra gli spostamenti. [m]

δ/h : rapporto tra il modulo della differenza degli spostamenti e l'altezza di interpiano.

Verifica: stato di verifica.

Spostamento nodo inferiore: spostamento in pianta del nodo inferiore.

X: componente dello spostamento in direzione X globale. [m]

Y: componente dello spostamento in direzione Y globale. [m]

Spostamento nodo superiore: spostamento in pianta del nodo superiore.

Spostamento di interpiano (0; 0) tra "Fondazione" e "Copertura"

Verifiche condotte secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

Caratteristiche geometriche

Nodo inferiore: 3 (0; 0; -0.6); Nodo superiore: 4102 (0; 0; 3.025)

Altezza di interpiano (h): 3.625; Spostamento relativo limite: 0.003

Verifica nelle combinazioni SLD

Spostamenti calcolati applicando il fattore di comportamento SLD $q = 1.5$ secondo D.M. 17-01-18 §7.3.6.1.

Combinazione	Spostamento nodo inferiore		Spostamento nodo superiore		δ	δ/h	Verifica
	X	Y	X	Y			
1	0.00000547	0.00001091	-0.00046382	-0.00200784	0.00207258	0.000572	Si
2	0.00000503	0.00001171	-0.00048392	-0.00194408	0.00201598	0.000556	Si
3	0.00000227	0.00001593	-0.00043052	-0.00147677	0.00155417	0.000429	Si
4	0.00000183	0.00001673	-0.00045061	-0.00141301	0.00149961	0.000414	Si
5	0.00000866	0.00000507	-0.00024531	-0.00262256	0.00263988	0.000728	Si
6	0.00000786	0.00000651	-0.0002816	-0.00250743	0.00253055	0.000698	Si
7	-0.000002	0.0000218	-0.0001343	-0.00085232	0.00088408	0.000244	Si
8	-0.00000279	0.00002324	-0.00017058	-0.00073719	0.00077872	0.000215	Si
9	0.00000804	0.00000536	-0.00003165	-0.00259637	0.00260204	0.000718	Si
10	0.00000725	0.00000679	-0.00006794	-0.00248125	0.00248918	0.000687	Si
11	-0.00000261	0.00002209	0.00007936	-0.00082613	0.00085217	0.000235	Si
12	-0.0000034	0.00002352	0.00004308	-0.000711	0.000736	0.000203	Si
13	0.00000342	0.00001187	0.00024838	-0.00192055	0.00194789	0.000537	Si
14	0.00000298	0.00001267	0.00022828	-0.0018568	0.00188299	0.000519	Si

Combinazione	Spostamento nodo inferiore		Spostamento nodo superiore		δ	δ/h	Verifica
	X	Y	X	Y			
15	0.0000023	0.00001689	0.00028168	-0.00138948	0.00143426	0.000396	Si
16	-0.00000021	0.00001769	0.00026159	-0.00132572	0.00136868	0.000378	Si

Spostamento di interpiano (0; 625) tra "Fondazione" e "Copertura"

Verifiche condotte secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

Caratteristiche geometriche

Nodo inferiore: 1940 (0; 6.25; -0.6); Nodo superiore: 4188 (0; 6.25; 3.025)

Altezza di interpiano (h): 3.625; Spostamento relativo limite: 0.003

Verifica nelle combinazioni SLD

Spostamenti calcolati applicando il fattore di comportamento SLD $q = 1.5$ secondo D.M. 17-01-18 §7.3.6.1.

Combinazione	Spostamento nodo inferiore		Spostamento nodo superiore		δ	δ/h	Verifica
	X	Y	X	Y			
1	0.00000067	-0.00001497	-0.00045057	-0.00200784	0.00204332	0.000564	Si
2	0.0000016	-0.00001376	-0.00043241	-0.00194408	0.00197851	0.000546	Si
3	0.00000586	-0.00000768	-0.0004414	-0.00147677	0.00153566	0.000424	Si
4	0.00000679	-0.00000647	-0.00042324	-0.00141301	0.00147081	0.000406	Si
5	-0.00000455	-0.00002351	-0.0002225	-0.00262256	0.00260817	0.000719	Si
6	-0.00000287	-0.00002133	-0.00018971	-0.00250743	0.00249312	0.000688	Si
7	0.00001274	0.00000078	-0.00019192	-0.00085232	0.00087731	0.000242	Si
8	0.00001441	0.00000297	-0.00015913	-0.00073719	0.00076023	0.00021	Si
9	-0.00000351	-0.00002313	-0.00001157	-0.00259637	0.00257326	0.00071	Si
10	-0.00000184	-0.00002094	-0.00002122	-0.00248125	0.00246041	0.000679	Si
11	0.00001377	0.00000117	0.00001901	-0.00082613	0.00082731	0.000228	Si
12	0.00001545	0.00000335	0.0000518	-0.000711	0.00071527	0.000197	Si
13	0.00000411	-0.00001369	0.00025254	-0.00192055	0.00192298	0.00053	Si
14	0.00000504	-0.00001248	0.0002707	-0.0018568	0.00186335	0.000514	Si
15	0.0000093	-0.0000064	0.00026171	-0.00138948	0.00140592	0.000388	Si
16	0.00001023	-0.00000519	0.00027987	-0.00132572	0.00134778	0.000372	Si

Spostamento di interpiano (172; 625) tra "Cordolo" e "Copertura"

Verifiche condotte secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

Caratteristiche geometriche

Nodo inferiore: 2689 (1.725; 6.25; -0.225); Nodo superiore: 4190 (1.725; 6.25; 3.025)

Altezza di interpiano (h): 3.25; Spostamento relativo limite: 0.003

Verifica nelle combinazioni SLD

Spostamenti calcolati applicando il fattore di comportamento SLD $q = 1.5$ secondo D.M. 17-01-18 §7.3.6.1.

Combinazione	Spostamento nodo inferiore		Spostamento nodo superiore		δ	δ/h	Verifica
	X	Y	X	Y			
1	-0.00004788	0.00001501	-0.00045057	-0.00201024	0.0020649	0.000635	Si
2	-0.00004946	0.00001854	-0.00043241	-0.00195704	0.00201236	0.000619	Si
3	-0.00006449	0.00004554	-0.0004414	-0.00147187	0.00156352	0.000481	Si
4	-0.00006607	0.00004907	-0.00042324	-0.00141867	0.00151057	0.000465	Si
5	-0.00000795	-0.00002665	-0.0002225	-0.00262944	0.00261162	0.000804	Si
6	-0.0000108	-0.00002027	-0.00018971	-0.00253338	0.00251946	0.000775	Si
7	-0.0000633	0.0000751	-0.00019192	-0.00083488	0.00091903	0.000283	Si
8	-0.00006615	0.00008148	-0.00015913	-0.00073882	0.00082555	0.000254	Si
9	0.00000913	-0.00003062	-0.00001157	-0.00260345	0.00257292	0.000792	Si
10	0.00000628	-0.00002424	0.00002122	-0.00250738	0.00248319	0.000764	Si
11	-0.00004622	0.00007113	0.00001901	-0.00080889	0.00082244	0.000272	Si
12	-0.00004907	0.00007751	0.0000518	-0.00071282	0.00079674	0.000245	Si
13	0.00000905	0.00000179	0.00025254	-0.00192359	0.00194072	0.000597	Si
14	0.00000747	0.00000532	0.0002707	-0.00187039	0.0018941	0.000583	Si
15	-0.00000756	0.00003232	0.00026171	-0.00138523	0.00144289	0.000444	Si
16	-0.00000914	0.00003585	0.00027987	-0.00133203	0.00139807	0.00043	Si

Spostamento di interpiano (281; 0) tra "Cordolo" e "Copertura"

Verifiche condotte secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

Caratteristiche geometriche

Nodo inferiore: 2564 (2.81; 0; -0.225); Nodo superiore: 4111 (2.81; 0; 3.025)

Altezza di interpiano (h): 3.25; Spostamento relativo limite: 0.003

Verifica nelle combinazioni SLD

Spostamenti calcolati applicando il fattore di comportamento SLD $q = 1.5$ secondo D.M. 17-01-18 §7.3.6.1.

Combinazione	Spostamento nodo inferiore		Spostamento nodo superiore		δ	δ/h	Verifica
	X	Y	X	Y			
1	-0.00004602	-0.00057883	-0.00046382	-0.0020118	0.00149263	0.000459	Si
2	-0.00004455	-0.00057051	-0.00048392	-0.00196524	0.00146201	0.00045	Si
3	-0.00003507	-0.00052239	-0.00043052	-0.00146883	0.00102574	0.000316	Si
4	-0.00003454	-0.00051407	-0.00045061	-0.00142227	0.00099897	0.000307	Si
5	-0.00004515	-0.00065408	-0.00024531	-0.0026338	0.00198981	0.000612	Si
6	-0.0000442	-0.00063906	-0.0002816	-0.00254972	0.00192535	0.000592	Si
7	-0.00000864	-0.00046594	-0.0001343	-0.00082392	0.00037939	0.000117	Si
8	-0.00000769	-0.00045092	-0.00017058	-0.00073984	0.00033167	0.000102	Si
9	-0.00003327	-0.00065926	-0.00003165	-0.0026079	0.00194863	0.0006	Si
10	-0.00003231	-0.00064425	-0.00006794	-0.00252382	0.00187991	0.000578	Si
11	0.00000324	-0.00047112	0.00007936	-0.00079802	0.00033564	0.000103	Si
12	0.00000419	-0.00045611	0.00004308	-0.00071394	0.00026075	0.00008	Si
13	-0.00000641	-0.00059611	0.00024838	-0.00192547	0.00135355	0.000416	Si

Combinazione	Spostamento nodo inferiore		Spostamento nodo superiore		δ	δ/h	Verifica
	X	Y	X	Y			
14	-0.00000589	-0.0005878	0.00022828	-0.00187891	0.00131217	0.000404	Si
15	0.00000454	-0.00053967	0.00028168	-0.0013825	0.00088723	0.000273	Si
16	0.00000507	-0.00053135	0.00026159	-0.00133594	0.00084449	0.00026	Si

Spostamento di interpiano (497; 625) tra "Fondazione" e "Copertura"

Verifiche condotte secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

Caratteristiche geometriche

Nodo inferiore: 1957 (4.968; 6.25; -0.6); Nodo superiore: 4201 (4.968; 6.25; 3.025)

Altezza di interpiano (h): 3.625; Spostamento relativo limite: 0.003

Verifica nelle combinazioni SLD

Spostamenti calcolati applicando il fattore di comportamento SLD $q = 1.5$ secondo D.M. 17-01-18 §7.3.6.1.

Combinazione	Spostamento nodo inferiore		Spostamento nodo superiore		δ	δ/h	Verifica
	X	Y	X	Y			
1	-0.00000174	0.00000197	-0.00045057	-0.002015	0.00206631	0.00057	Si
2	-0.00000142	0.00000198	-0.00043241	-0.00198165	0.00202992	0.00056	Si
3	-0.00000018	0.00000215	-0.0004414	-0.00146289	0.00153004	0.000422	Si
4	0.00000014	0.00000216	-0.00042324	-0.00142953	0.00149299	0.000412	Si
5	-0.00000187	0.00000138	-0.0002225	-0.00264251	0.00265308	0.000732	Si
6	-0.00000128	0.0000014	-0.00018971	-0.00258229	0.00259055	0.000715	Si
7	0.00000334	0.000002	-0.00019192	-0.00080211	0.00082748	0.000228	Si
8	0.00000392	0.00000202	-0.00015913	-0.00074189	0.00076157	0.00021	Si
9	-0.0000003	0.00000106	-0.00001157	-0.000261674	0.000261783	0.000722	Si
10	0.00000028	0.00000109	0.00002122	-0.00255651	0.00255769	0.000706	Si
11	0.00000049	0.00000168	0.00001901	-0.00077634	0.00077815	0.000215	Si
12	0.00000548	0.0000017	0.0000518	-0.00071612	0.00071931	0.000198	Si
13	0.00000348	0.00000092	0.00025254	-0.00192909	0.00194602	0.000537	Si
14	0.0000038	0.00000093	0.0002707	-0.00189574	0.00191536	0.000528	Si
15	0.00000504	0.0000011	0.00026171	-0.00137697	0.00140178	0.000387	Si
16	0.00000536	0.00000112	0.00027987	-0.00134362	0.00137247	0.000379	Si

Spostamento di interpiano (606; 734) tra "Fondazione" e "Copertura"

Verifiche condotte secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

Caratteristiche geometriche

Nodo inferiore: 2434 (6.055; 7.337; -0.6); Nodo superiore: 4224 (6.055; 7.337; 3.025)

Altezza di interpiano (h): 3.625; Spostamento relativo limite: 0.003

Verifica nelle combinazioni SLD

Spostamenti calcolati applicando il fattore di comportamento SLD $q = 1.5$ secondo D.M. 17-01-18 §7.3.6.1.

Combinazione	Spostamento nodo inferiore		Spostamento nodo superiore		δ	δ/h	Verifica
	X	Y	X	Y			
1	-0.00000466	-0.0000026	-0.00044168	-0.00201668	0.00206094	0.000569	Si
2	-0.00000428	-0.00000253	-0.00041687	-0.00198997	0.00202982	0.00056	Si
3	-0.00000278	-0.00000243	-0.00044989	-0.00145994	0.00152455	0.000421	Si
4	-0.0000024	-0.00000235	-0.00042508	-0.00143324	0.00149202	0.000412	Si
5	-0.00000542	-0.0000023	-0.00019655	-0.00264693	0.00265152	0.000731	Si
6	-0.00000474	-0.00000216	-0.00015175	-0.00259871	0.00260071	0.000717	Si
7	0.00000087	-0.00000171	-0.00022393	-0.00079114	0.00082081	0.000226	Si
8	0.00000155	-0.00000157	-0.00017913	-0.00074292	0.00076306	0.00021	Si
9	-0.00000405	-0.00000184	0.00001391	-0.00262119	0.00261941	0.000723	Si
10	-0.00000337	-0.0000017	0.00005871	-0.00257297	0.00257202	0.00071	Si
11	0.00000223	-0.00000125	-0.00001346	-0.0007654	0.00076431	0.000211	Si
12	0.00000291	-0.0000011	0.00003133	-0.00071718	0.00071664	0.000198	Si
13	-0.00000011	-0.00000106	0.00025987	-0.00193087	0.00194725	0.000537	Si
14	0.00000027	-0.00000098	0.00028467	-0.00190417	0.00192432	0.000531	Si
15	0.00000178	-0.00000088	0.00025165	-0.00137414	0.0013958	0.000385	Si
16	0.00000215	-0.0000008	0.00027646	-0.00134743	0.00137429	0.000379	Si

Spostamento di interpiano (714; 625) tra "appoggio pilastri" e "Copertura"

Verifiche condotte secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

Caratteristiche geometriche

Nodo inferiore: 3641 (7.142; 6.25; 1.825); Nodo superiore: 4202 (7.142; 6.25; 3.025)

Altezza di interpiano (h): 1.2; Spostamento relativo limite: 0.003

Verifica nelle combinazioni SLD

Spostamenti calcolati applicando il fattore di comportamento SLD $q = 1.5$ secondo D.M. 17-01-18 §7.3.6.1.

Combinazione	Spostamento nodo inferiore		Spostamento nodo superiore		δ	δ/h	Verifica
	X	Y	X	Y			
1	-0.0000371	-0.00116148	-0.00045057	-0.00201838	0.00095144	0.000793	Si
2	-0.00004276	-0.00114802	-0.00043241	-0.00199833	0.00093534	0.000779	Si
3	-0.00004092	-0.00076239	-0.0004414	-0.00145703	0.00080181	0.000668	Si
4	-0.00004658	-0.00074893	-0.00042324	-0.00143698	0.0007844	0.000654	Si
5	-0.00002378	-0.00161253	-0.0002225	-0.00265136	0.00265166	0.000881	Si
6	-0.0000034	-0.00158922	-0.00018971	-0.00261516	0.00263867	0.000866	Si
7	-0.0000365	-0.00028223	-0.00019192	-0.00078017	0.00052162	0.000435	Si
8	-0.00004673	-0.00025792	-0.00015913	-0.00074396	0.00049887	0.000416	Si
9	-0.00001813	-0.00159541	-0.00001157	-0.00262563	0.00263024	0.000859	Si
10	-0.00002835	-0.0015711	0.00002122	-0.00258943	0.00259193	0.00085	Si
11	-0.00003085	-0.00026511	0.00001901	-0.00075444	0.00049186	0.00041	Si
12	-0.00004108	-0.0002408	0.0000518	-0.00071823	0.00048638	0.000405	Si

Combinazione	Spostamento nodo inferiore		Spostamento nodo superiore		δ	δ/h	Verifica
	X	Y	X	Y			
13	-0.00001827	-0.00110441	0.00025254	-0.00193262	0.00087136	0.000726	Si
14	-0.00002393	-0.00109095	0.0002707	-0.00191257	0.00087285	0.000727	Si
15	-0.00002209	-0.00070532	0.00026171	-0.00137126	0.00072389	0.000603	Si
16	-0.00002775	-0.00069186	0.00027987	-0.00135121	0.00072758	0.000606	Si

Spostamento di interpiano (714; 625) tra "Cordolo" e "appoggio pilastri"

Verifiche condotte secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

Caratteristiche geometriche

Nodo inferiore: 2701 (7.142; 6.25; -0.225); Nodo superiore: 3641 (7.142; 6.25; 1.825)

Altezza di interpiano (h): 2.05; Spostamento relativo limite: 0.003

Verifica nelle combinazioni SLD

Spostamenti calcolati applicando il fattore di comportamento SLD $q = 1.5$ secondo D.M. 17-01-18 §7.3.6.1.

Combinazione	Spostamento nodo inferiore		Spostamento nodo superiore		δ	δ/h	Verifica
	X	Y	X	Y			
1	-0.00000489	0.00024961	-0.0000371	-0.00116148	0.00141146	0.000689	Si
2	-0.00000626	0.00025167	-0.00004276	-0.00114802	0.00140016	0.000683	Si
3	-0.00000815	0.00026603	-0.00004092	-0.00076239	0.00102894	0.000502	Si
4	-0.00000952	0.00026808	-0.00004658	-0.00074893	0.00101768	0.000496	Si
5	-0.00000239	0.00023459	-0.00002378	-0.00161253	0.00184725	0.000901	Si
6	-0.00000486	0.00023829	-0.000034	-0.00158822	0.00182674	0.000891	Si
7	-0.00001327	0.00028931	-0.0000365	-0.00028223	0.00057202	0.000279	Si
8	-0.00001574	0.00029301	-0.00004673	-0.00025792	0.00055181	0.000269	Si
9	-0.00000399	0.00023883	-0.00001813	-0.00159541	0.0018343	0.000895	Si
10	-0.00000645	0.00024253	-0.00002835	-0.0015711	0.00181377	0.000885	Si
11	-0.00001487	0.00029355	-0.00003085	-0.00026511	0.0005589	0.000273	Si
12	-0.00001733	0.00029726	-0.00004108	-0.0002408	0.00053858	0.000263	Si
13	-0.0000102	0.00026376	-0.00001827	-0.00110441	0.0013682	0.000667	Si
14	-0.00001157	0.00026581	-0.00002393	-0.00109095	0.00135682	0.000662	Si
15	-0.00001347	0.00028018	-0.00002209	-0.00070532	0.00098554	0.000481	Si
16	-0.00001484	0.00028223	-0.00002775	-0.00069186	0.00097417	0.000475	Si

Spostamento di interpiano (714; 625) tra "Cordolo" e "appoggio pilastri"

Verifiche condotte secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

Caratteristiche geometriche

Nodo inferiore: 2701 (7.142; 6.25; -0.225); Nodo superiore: 3641 (7.142; 6.25; 1.825)

Altezza di interpiano (h): 2.05; Spostamento relativo limite: 0.003

Verifica nelle combinazioni SLD

Spostamenti calcolati applicando il fattore di comportamento SLD $q = 1.5$ secondo D.M. 17-01-18 §7.3.6.1.

Combinazione	Spostamento nodo inferiore		Spostamento nodo superiore		δ	δ/h	Verifica
	X	Y	X	Y			
1	-0.00000489	0.00024961	-0.0000371	-0.00116148	0.00141146	0.000689	Si
2	-0.00000626	0.00025167	-0.00004276	-0.00114802	0.00140016	0.000683	Si
3	-0.00000815	0.00026603	-0.00004092	-0.00076239	0.00102894	0.000502	Si
4	-0.00000952	0.00026808	-0.00004658	-0.00074893	0.00101768	0.000496	Si
5	-0.00000239	0.00023459	-0.00002378	-0.00161253	0.00184725	0.000901	Si
6	-0.00000486	0.00023829	-0.000034	-0.00158822	0.00182674	0.000891	Si
7	-0.00001327	0.00028931	-0.0000365	-0.00028223	0.00057202	0.000279	Si
8	-0.00001574	0.00029301	-0.00004673	-0.00025792	0.00055181	0.000269	Si
9	-0.00000399	0.00023883	-0.00001813	-0.00159541	0.0018343	0.000895	Si
10	-0.00000645	0.00024253	-0.00002835	-0.0015711	0.00181377	0.000885	Si
11	-0.00001487	0.00029355	-0.00003085	-0.00026511	0.0005589	0.000273	Si
12	-0.00001733	0.00029726	-0.00004108	-0.0002408	0.00053858	0.000263	Si
13	-0.0000102	0.00026376	-0.00001827	-0.00110441	0.0013682	0.000667	Si
14	-0.00001157	0.00026581	-0.00002393	-0.00109095	0.00135682	0.000662	Si
15	-0.00001347	0.00028018	-0.00002209	-0.00070532	0.00098554	0.000481	Si
16	-0.00001484	0.00028223	-0.00002775	-0.00069186	0.00097417	0.000475	Si

Spostamento di interpiano (714; 625) tra "Fondazione" e "appoggio pilastri"

Verifiche condotte secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

Caratteristiche geometriche

Nodo inferiore: 1958 (7.142; 6.25; -0.6); Nodo superiore: 3642 (7.267; 6.25; 1.825)

Altezza di interpiano (h): 2.425; Spostamento relativo limite: 0.003

Verifica nelle combinazioni SLD

Spostamenti calcolati applicando il fattore di comportamento SLD $q = 1.5$ secondo D.M. 17-01-18 §7.3.6.1.

Combinazione	Spostamento nodo inferiore		Spostamento nodo superiore		δ	δ/h	Verifica
	X	Y	X	Y			
1	-0.00000228	0.00000038	-0.0000371	-0.00116853	0.00116943	0.000482	Si
2	-0.00000208	0.00000038	-0.00004276	-0.00115554	0.00115664	0.000477	Si
3	-0.00000113	0.00000023	-0.00004092	-0.00072296	0.00072428	0.000299	Si
4	-0.00000092	0.00000023	-0.00004658	-0.00070997	0.00071167	0.000293	Si
5	-0.00000228	0.00000067	-0.00002378	-0.0016724	0.0016732	0.00069	Si
6	-0.00000191	0.00000066	-0.000034	-0.00164895	0.00164992	0.00068	Si
7	0.00000156	0.00000016	-0.0000365	-0.00018716	0.00019115	0.000079	Si
8	0.00000193	0.00000016	-0.00004673	-0.00016371	0.00017093	0.00007	Si
9	-0.00000105	0.00000076	-0.00001813	-0.00165423	0.00165507	0.000683	Si
10	-0.00000069	0.00000075	-0.00002835	-0.00163078	0.00163177	0.000673	Si
11	0.00000279	0.00000025	-0.00003085	-0.00016899	0.00017255	0.000071	Si

Combinazione	Spostamento nodo inferiore		Spostamento nodo superiore		δ	δ/h	Verifica
	X	Y	X	Y			
12	0.00000315	0.00000025	-0.00004108	-0.00014554	0.00015235	0.000063	Si
13	0.0000018	0.00000069	-0.00001827	-0.00110796	0.00110883	0.000457	Si
14	0.000002	0.00000068	-0.00002393	-0.00109498	0.00109597	0.000452	Si
15	0.00000295	0.00000053	-0.00002209	-0.00066239	0.0006634	0.000274	Si
16	0.00000315	0.00000053	-0.00002775	-0.00064941	0.00065067	0.000268	Si

Spostamento di interpiano (788; 625) tra "appoggio pilastri" e "Copertura"

Verifiche condotte secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

Caratteristiche geometriche

Nodo inferiore: 3644 (7.88; 6.25; 1.825); Nodo superiore: 4203 (7.88; 6.25; 3.025)

Altezza di interpiano (h): 1.2; Spostamento relativo limite: 0.003

Verifica nelle combinazioni SLD

Spostamenti calcolati applicando il fattore di comportamento SLD $q = 1.5$ secondo D.M. 17-01-18 §7.3.6.1.

Combinazione	Spostamento nodo inferiore		Spostamento nodo superiore		δ	δ/h	Verifica
	X	Y	X	Y			
1	-0.00003452	-0.00122794	-0.00045057	-0.00201957	0.0008943	0.000745	Si
2	-0.00004042	-0.0012173	-0.00043241	-0.00200403	0.00087898	0.000732	Si
3	-0.00003829	-0.00052384	-0.0004414	-0.00145506	0.00101472	0.000846	Si
4	-0.00004419	-0.00051321	-0.00042324	-0.00143953	0.00100088	0.000834	Si
5	-0.00002308	-0.00202115	-0.0002225	-0.00265438	0.00066389	0.000553	Si
6	-0.00003373	-0.00200194	-0.00018971	-0.00262634	0.00064359	0.000536	Si
7	-0.00003565	0.00032583	-0.00019192	0.00110961	0.00110961	0.000925	Si
8	-0.0000463	0.00034505	-0.00015913	-0.00074467	0.00109554	0.000913	Si
9	-0.00001908	-0.00199327	-0.00001157	-0.00262865	0.00063542	0.00053	Si
10	-0.00002973	-0.00197406	-0.00002122	-0.0026006	0.00062861	0.000524	Si
11	-0.00003165	0.00035371	0.00001901	-0.00074698	0.00110186	0.000918	Si
12	-0.0000423	0.00037292	0.0000518	-0.00071893	0.0010959	0.000913	Si
13	-0.00002119	-0.00113502	0.00025254	-0.00193378	0.00084436	0.000704	Si
14	-0.00002709	-0.00112438	0.0002707	-0.00191825	0.00084789	0.000707	Si
15	-0.00002496	-0.00043093	0.00026171	-0.00136928	0.00098117	0.000818	Si
16	-0.00003086	-0.00042029	0.00027987	-0.00135375	0.00098383	0.00082	Si

Spostamento di interpiano (811; 0) tra "Cordolo" e "Copertura"

Verifiche condotte secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

Caratteristiche geometriche

Nodo inferiore: 2583 (8.11; 0; -0.225); Nodo superiore: 4115 (8.11; 0; 3.025)

Altezza di interpiano (h): 3.25; Spostamento relativo limite: 0.003

Verifica nelle combinazioni SLD

Spostamenti calcolati applicando il fattore di comportamento SLD $q = 1.5$ secondo D.M. 17-01-18 §7.3.6.1.

Combinazione	Spostamento nodo inferiore		Spostamento nodo superiore		δ	δ/h	Verifica
	X	Y	X	Y			
1	0.00004565	-0.00072633	-0.00046382	-0.00201994	0.00139031	0.000428	Si
2	0.00004704	-0.00072682	-0.00048392	-0.00200581	0.00138482	0.000426	Si
3	0.00005371	-0.00070773	-0.00043052	-0.00145446	0.00088998	0.000274	Si
4	0.0000551	-0.00070822	-0.00045061	-0.00144033	0.00088979	0.000274	Si
5	0.00003883	-0.0007269	-0.00024531	-0.00265533	0.00194924	0.0006	Si
6	0.00004134	-0.00072779	-0.0002816	-0.00262982	0.00192925	0.000594	Si
7	0.00006568	-0.0006649	-0.0001343	-0.00077039	0.00022609	0.00007	Si
8	0.00006819	-0.00066579	-0.00017058	-0.00074489	0.00025153	0.000077	Si
9	0.00004151	-0.00070896	-0.00003165	-0.00262959	0.00192202	0.000591	Si
10	0.00004402	-0.00070985	-0.00006794	-0.00260408	0.00189754	0.000584	Si
11	0.00006836	-0.00064696	0.00007936	-0.00074466	0.00009831	0.00003	Si
12	0.00007087	-0.00064785	0.00004308	-0.00071915	0.00007653	0.000024	Si
13	0.0000546	-0.00066653	0.00024838	-0.00193414	0.00128234	0.000395	Si
14	0.00005599	-0.00066702	0.00022828	-0.00192002	0.00126479	0.000389	Si
15	0.00006266	-0.00064793	-0.00028168	-0.00136866	0.00075328	0.000232	Si
16	0.00006405	-0.00064842	0.00026159	-0.00135454	0.00073324	0.000226	Si

Spostamento di interpiano (920; 0) tra "Cordolo" e "Copertura"

Verifiche condotte secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

Caratteristiche geometriche

Nodo inferiore: 2587 (9.2; 0; -0.225); Nodo superiore: 4119 (9.2; 0; 3.025)

Altezza di interpiano (h): 3.25; Spostamento relativo limite: 0.003

Verifica nelle combinazioni SLD

Spostamenti calcolati applicando il fattore di comportamento SLD $q = 1.5$ secondo D.M. 17-01-18 §7.3.6.1.

Combinazione	Spostamento nodo inferiore		Spostamento nodo superiore		δ	δ/h	Verifica
	X	Y	X	Y			
1	0.00000235	-0.00073767	-0.00046382	-0.00202172	0.00136605	0.00042	Si
2	0.00000243	-0.0007381	-0.00048392	-0.00201427	0.0013657	0.00042	Si
3	0.00000745	-0.00072063	-0.00043052	-0.0014516	0.00085213	0.000262	Si
4	0.00000753	-0.00072106	-0.00045061	-0.00144414	0.000856	0.000263	Si
5	0.00000707	-0.00074153	-0.00024531	-0.00265981	0.00193481	0.000595	Si
6	0.00000722	-0.00074231	-0.0002816	-0.00264635	0.00192582	0.000593	Si
7	0.00002407	-0.00068473	-0.0001343	-0.00075939	0.00017508	0.000054	Si
8	0.00002422	-0.00068551	-0.00017058	-0.00074594	0.00020396	0.000063	Si
9	0.00001624	-0.00072794	-0.00003165	-0.00263404	0.0019067	0.000587	Si
10	0.00001639	-0.00072872	-0.00006794	-0.00262058	0.00189374	0.000583	Si

Combinazione	Spostamento nodo inferiore		Spostamento nodo superiore		δ	δ/h	Verifica
	X	Y	X	Y			
11	0.00003324	-0.00067114	0.00007936	-0.00073363	0.00007767	0.000024	Si
12	0.00003339	-0.00067192	0.00004308	-0.00072017	0.00004921	0.000015	Si
13	0.00003293	-0.00069238	0.00024838	-0.00193583	0.00126198	0.000388	Si
14	0.00003301	-0.00069281	0.00022828	-0.00192838	0.0012509	0.000385	Si
15	0.00003803	-0.00067534	0.00028168	-0.00136571	0.0007321	0.000225	Si
16	0.00003811	-0.00067577	0.00026159	-0.00135826	0.00071814	0.000221	Si

Spostamento di interpiano (1000; 0) tra "Cordolo" e "Copertura"

Verifiche condotte secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

Caratteristiche geometriche

Nodo inferiore: 2590 (10; 0; -0.225); Nodo superiore: 4120 (10; 0; 3.025)

Altezza di interpiano (h): 3.25; Spostamento relativo limite: 0.003

Verifica nelle combinazioni SLD

Spostamenti calcolati applicando il fattore di comportamento SLD $q = 1.5$ secondo D.M. 17-01-18 §7.3.6.1.

Combinazione	Spostamento nodo inferiore		Spostamento nodo superiore		δ	δ/h	Verifica
	X	Y	X	Y			
1	-0.00002853	-0.00072777	-0.00046382	-0.00202305	0.00136647	0.00042	Si
2	-0.00002921	-0.0007283	-0.00048392	-0.0020205	0.00136987	0.000421	Si
3	-0.0000248	-0.00071167	-0.00043052	-0.00144952	0.00084204	0.000259	Si
4	-0.00002548	-0.0007122	-0.00045061	-0.00144696	0.00084889	0.000261	Si
5	-0.00001706	-0.00073305	-0.00024531	-0.00266311	0.00194351	0.000598	Si
6	-0.00001828	-0.000734	-0.0002816	-0.00265849	0.00194242	0.000598	Si
7	-0.00000462	-0.00067937	-0.0001343	-0.00075132	0.0001483	0.000046	Si
8	-0.00000584	-0.00068032	-0.00017058	-0.00074671	0.00017761	0.000055	Si
9	-0.00000372	-0.00072165	-0.00003165	-0.00263731	0.00191586	0.000589	Si
10	-0.00000494	-0.0007226	-0.00006794	-0.00263269	0.00191113	0.000588	Si
11	0.00000872	-0.00066797	0.00007936	-0.00072552	0.00009112	0.000028	Si
12	0.00000075	-0.00066892	0.00004308	-0.0007209	0.00006299	0.000019	Si
13	0.00001592	-0.00068977	0.00024838	-0.00193705	0.00126875	0.00039	Si
14	0.00001525	-0.0006903	0.00022828	-0.00193449	0.0012623	0.000388	Si
15	0.00001965	-0.00067367	0.00028168	-0.00136352	0.00073793	0.000227	Si
16	0.00001898	-0.0006742	0.00026159	-0.00136096	0.00072835	0.000224	Si

Spostamento di interpiano (1074; 625) tra "appoggio pilastri" e "Copertura"

Verifiche condotte secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

Caratteristiche geometriche

Nodo inferiore: 3654 (10.74; 6.25; 1.825); Nodo superiore: 4204 (10.74; 6.25; 3.025)

Altezza di interpiano (h): 1.2; Spostamento relativo limite: 0.003

Verifica nelle combinazioni SLD

Spostamenti calcolati applicando il fattore di comportamento SLD $q = 1.5$ secondo D.M. 17-01-18 §7.3.6.1.

Combinazione	Spostamento nodo inferiore		Spostamento nodo superiore		δ	δ/h	Verifica
	X	Y	X	Y			
1	-0.00001495	-0.00154776	-0.00045057	-0.00202431	0.00064565	0.000538	Si
2	-0.00002118	-0.00154784	-0.00043241	-0.00202628	0.00063089	0.000526	Si
3	-0.00001637	0.00022112	-0.0004414	-0.00144761	0.00172201	0.001435	Si
4	-0.00002261	0.00022104	-0.00042324	-0.00144958	0.00171799	0.001432	Si
5	-0.00000828	-0.00351936	-0.0002225	-0.00266617	0.00087967	0.000733	Si
6	-0.00001954	-0.0035195	-0.00018971	-0.00266973	0.00086664	0.000722	Si
7	-0.00001304	0.0023769	-0.00019192	-0.00074386	0.00312588	0.002605	Si
8	-0.00002429	0.00237676	-0.00015913	-0.00074742	0.00312708	0.002606	Si
9	-0.00000615	-0.00344046	-0.00001157	-0.00264033	0.00080015	0.000667	Si
10	-0.0000174	-0.0034406	0.00002122	-0.00264389	0.00079764	0.000665	Si
11	-0.0000109	0.0024558	0.00001901	-0.00071802	0.00317396	0.002645	Si
12	-0.00002215	0.00245566	0.0000518	-0.00072158	0.0031781	0.002648	Si
13	-0.00000783	-0.00128474	0.00025254	-0.00193816	0.00070339	0.000586	Si
14	-0.00001406	-0.00128482	0.0002707	-0.00194013	0.00071451	0.000595	Si
15	-0.00000926	0.00048414	0.00026171	-0.00136147	0.00186539	0.001554	Si
16	-0.00001549	0.00048406	0.00027987	-0.00136344	0.00187096	0.001559	Si

Spostamento di interpiano (1177; 0) tra "Cordolo" e "Copertura"

Verifiche condotte secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

Caratteristiche geometriche

Nodo inferiore: 2596 (11.765; 0; -0.225); Nodo superiore: 4126 (11.765; 0; 3.025)

Altezza di interpiano (h): 3.25; Spostamento relativo limite: 0.003

Verifica nelle combinazioni SLD

Spostamenti calcolati applicando il fattore di comportamento SLD $q = 1.5$ secondo D.M. 17-01-18 §7.3.6.1.

Combinazione	Spostamento nodo inferiore		Spostamento nodo superiore		δ	δ/h	Verifica
	X	Y	X	Y			
1	-0.00003799	-0.00069293	-0.00046382	-0.00202607	0.00139949	0.000431	Si
2	-0.00003892	-0.0006928	-0.00048392	-0.00203431	0.00141339	0.000435	Si
3	-0.00003554	-0.00067845	-0.00043052	-0.001445	0.00086232	0.000265	Si
4	-0.00003647	-0.00067832	-0.00045061	-0.00145324	0.00087864	0.00027	Si
5	-0.00002357	-0.00070855	-0.00024531	-0.00267042	0.00197436	0.000607	Si
6	-0.00002525	-0.00070832	-0.0002816	-0.00268531	0.00199354	0.000613	Si
7	-0.00001154	-0.00066029	-0.0001343	-0.00073352	0.00013964	0.000043	Si
8	-0.00001708	-0.00066005	-0.00017058	-0.00074841	0.00017711	0.000054	Si
9	-0.00000908	-0.00070742	-0.00003165	-0.00264451	0.00193722	0.000596	Si

Combinazione	Spostamento nodo inferiore		Spostamento nodo superiore		δ	δ/h	Verifica
	X	Y	X	Y			
10	-0.00001076	-0.00070718	-0.00006794	-0.00265939	0.00195305	0.000601	Si
11	-0.00000091	-0.00065915	0.00007936	-0.00070761	0.00009377	0.000029	Si
12	-0.00000259	-0.00065892	0.00004308	-0.00072249	0.00007828	0.000024	Si
13	0.00001031	-0.00068915	0.00024838	-0.00193968	0.00127299	0.000392	Si
14	0.00000938	-0.00068902	0.00022828	-0.00194792	0.00127779	0.000393	Si
15	0.00001276	-0.00067467	0.00028168	-0.00135861	0.00073491	0.000226	Si
16	0.00001183	-0.00067454	0.00026159	-0.00136685	0.00073599	0.000226	Si

Spostamento di interpiano (1277; 0) tra "Cordolo" e "Copertura"

Verifiche condotte secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

Caratteristiche geometriche

Nodo inferiore: 2600 (12.765; 0; -0.225); Nodo superiore: 4127 (12.765; 0; 3.025)

Altezza di interpiano (h): 3.25; Spostamento relativo limite: 0.003

Verifica nelle combinazioni SLD

Spostamenti calcolati applicando il fattore di comportamento SLD $q = 1.5$ secondo D.M. 17-01-18 §7.3.6.1.

Combinazione	Spostamento nodo inferiore		Spostamento nodo superiore		δ	δ/h	Verifica
	X	Y	X	Y			
1	-0.00002963	-0.00068655	-0.00046382	-0.00202782	0.00140979	0.000434	Si
2	-0.00003056	-0.00068665	-0.00048392	-0.00204218	0.00142933	0.00044	Si
3	-0.00002765	-0.00067228	-0.00043052	-0.00144247	0.0008692	0.000267	Si
4	-0.00002859	-0.00067238	-0.00045061	-0.00145684	0.00089078	0.000274	Si
5	-0.00001458	-0.00070427	-0.00024531	-0.00267459	0.00198378	0.00061	Si
6	-0.00001627	-0.00070445	-0.0002816	-0.00270053	0.00201364	0.00062	Si
7	-0.000008	-0.00065668	-0.0001343	-0.00072344	0.00014286	0.000044	Si
8	-0.00000969	-0.00065686	-0.00017058	-0.00074938	0.0001856	0.000057	Si
9	-0.00000003	-0.00070521	-0.00003165	-0.00264858	0.00194363	0.000598	Si
10	-0.00000172	-0.00070539	-0.00006794	-0.00267452	0.00197024	0.000606	Si
11	0.00000655	-0.00065762	0.00007936	-0.00069744	0.00008299	0.000026	Si
12	0.00000486	-0.0006578	0.00004308	-0.00072337	0.0000759	0.000023	Si
13	0.00001887	-0.00068969	0.00024838	-0.00194112	0.00127231	0.000391	Si
14	0.00001793	-0.00068979	0.00022828	-0.00195549	0.00128306	0.000395	Si
15	0.00002084	-0.00067541	0.00028168	-0.00135578	0.00072865	0.000224	Si
16	0.00001991	-0.00067551	0.00026159	-0.00137015	0.00073548	0.000226	Si

Spostamento di interpiano (1379; 625) tra "appoggio pilastri" e "Copertura"

Verifiche condotte secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

Caratteristiche geometriche

Nodo inferiore: 3664 (13.79; 6.25; 1.825); Nodo superiore: 4205 (13.79; 6.25; 3.025)

Altezza di interpiano (h): 1.2; Spostamento relativo limite: 0.003

Verifica nelle combinazioni SLD

Spostamenti calcolati applicando il fattore di comportamento SLD $q = 1.5$ secondo D.M. 17-01-18 §7.3.6.1.

Combinazione	Spostamento nodo inferiore		Spostamento nodo superiore		δ	δ/h	Verifica
	X	Y	X	Y			
1	0.00000368	-0.00155149	-0.00045057	-0.00202964	0.00065952	0.00055	Si
2	-0.00000259	-0.00156336	-0.00043241	-0.00205028	0.00064949	0.000541	Si
3	0.00000091	0.00022327	0.00004414	-0.00143991	0.00172311	0.001436	Si
4	0.00000282	0.0002114	-0.00042324	-0.00146055	0.00172539	0.001438	Si
5	0.00000242	-0.00352454	-0.0002225	-0.00267887	0.00087507	0.000729	Si
6	-0.0000089	-0.00354596	-0.00018971	-0.00271614	0.0008493	0.000708	Si
7	0.00002046	0.00239133	-0.00019192	-0.00071311	0.0031117	0.002593	Si
8	0.00000914	0.00236991	-0.00015913	-0.00075038	0.00312482	0.002604	Si
9	0.00000459	-0.00344506	-0.00001157	-0.00265275	0.00079247	0.00066	Si
10	-0.00000673	-0.00346648	0.00002122	-0.00269002	0.00077697	0.000647	Si
11	0.00002263	0.00247081	0.00001901	0.0000687	0.00315781	0.002632	Si
12	0.0000113	0.00244939	0.00000518	-0.00072426	0.00317391	0.002645	Si
13	0.0000109	-0.00128656	-0.00025254	-0.00194258	0.00069911	0.000583	Si
14	0.00000463	-0.00129842	0.0002707	-0.00196322	0.00071606	0.000597	Si
15	0.00001631	0.0004882	0.00026171	-0.00135285	0.00185734	0.001548	Si
16	0.00001004	0.00047634	0.00027987	-0.00137349	0.00186941	0.001558	Si

Spostamento di interpiano (1453; 0) tra "Cordolo" e "Copertura"

Verifiche condotte secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

Caratteristiche geometriche

Nodo inferiore: 2606 (14.53; 0; -0.225); Nodo superiore: 4133 (14.53; 0; 3.025)

Altezza di interpiano (h): 3.25; Spostamento relativo limite: 0.003

Verifica nelle combinazioni SLD

Spostamenti calcolati applicando il fattore di comportamento SLD $q = 1.5$ secondo D.M. 17-01-18 §7.3.6.1.

Combinazione	Spostamento nodo inferiore		Spostamento nodo superiore		δ	δ/h	Verifica
	X	Y	X	Y			
1	-0.00003553	-0.00067506	-0.00046382	-0.00203098	0.00142195	0.000438	Si
2	-0.00003626	-0.00067455	-0.00048392	-0.00205614	0.00145231	0.000447	Si
3	-0.00003621	-0.00066179	-0.00043052	-0.00143808	0.00087069	0.000268	Si
4	-0.00003693	-0.00066128	-0.00045061	-0.00146325	0.00090238	0.000278	Si
5	-0.00001861	-0.00070368	-0.00024531	-0.00268197	0.00199124	0.000613	Si
6	-0.00001992	-0.00070275	-0.0002816	-0.00272742	0.0020415	0.000628	Si
7	-0.00002087	-0.00065944	-0.0001343	-0.00070566	0.00012248	0.000038	Si
8	-0.00002217	-0.00065851	-0.00017058	-0.0007511	0.00017492	0.000054	Si

Combinazione	Spostamento nodo inferiore		Spostamento nodo superiore		δ	δ/h	Verifica
	X	Y	X	Y			
9	-0.0000503	-0.00071476	-0.00043165	-0.00265576	0.00194119	0.000597	SI
10	-0.0000634	-0.00071383	-0.00006794	-0.00270121	0.00198833	0.000612	SI
11	-0.0000729	-0.00067052	0.00007936	-0.00067945	0.00008711	0.00027	SI
12	-0.0000086	-0.00066959	0.00004308	-0.00072489	0.00007569	0.000023	SI
13	0.00000973	-0.00071399	0.00024838	-0.00194362	0.00125453	0.000386	SI
14	0.0000009	-0.00071148	0.00022828	-0.00196878	0.00127628	0.000393	SI
15	0.00000905	-0.00069872	0.00028168	-0.00135072	0.00070671	0.000217	SI
16	0.00000832	-0.00069821	0.00026159	-0.00137589	0.00072346	0.000223	SI

Spostamento di interpiano (1533; 0) tra "Cordolo" e "Copertura"

Verifiche condotte secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

Caratteristiche geometriche

Nodo inferiore: 2609 (15.33; 0; -0.225); Nodo superiore: 4134 (15.33; 0; 3.025)

Altezza di interpiano (h): 3.25; Spostamento relativo limite: 0.003

Verifica nelle combinazioni SLD

Spostamenti calcolati applicando il fattore di comportamento SLD $q = 1.5$ secondo D.M. 17-01-18 §7.3.6.1.

Combinazione	Spostamento nodo inferiore		Spostamento nodo superiore		δ	δ/h	Verifica
	X	Y	X	Y			
1	-0.00005484	-0.00067268	-0.00046382	-0.00203244	0.00141994	0.000437	SI
2	-0.00005495	-0.00067228	-0.00048392	-0.0020625	0.0014549	0.000448	SI
3	-0.00005643	-0.000659	-0.00043052	-0.00143612	0.00086247	0.000265	SI
4	-0.00005654	-0.0006586	-0.00045061	-0.00146618	0.0008986	0.000276	SI
5	-0.00004132	-0.00070425	-0.00024531	-0.00268534	0.00199156	0.000613	SI
6	-0.00004152	-0.00070354	-0.0002816	-0.00273962	0.00205019	0.000631	SI
7	-0.00004664	-0.00065865	-0.0001343	-0.0006976	0.00009592	0.00003	SI
8	-0.00004684	-0.00065793	-0.00017058	-0.00075188	0.00015537	0.000048	SI
9	-0.00003137	-0.0007175	-0.00003165	-0.00265902	0.00194152	0.000597	SI
10	-0.00003157	-0.00071678	-0.00006794	-0.0027133	0.00199685	0.000614	SI
11	-0.00003669	-0.00067189	0.00007936	-0.00067128	0.00011605	0.000036	SI
12	-0.00003688	-0.00067117	-0.00004308	-0.00072557	0.00009671	0.00003	SI
13	-0.00002167	-0.00071683	0.00024838	-0.00194472	0.00125723	0.000387	SI
14	-0.00002177	-0.00071643	0.00022828	-0.00197478	0.00128296	0.000395	SI
15	-0.00002326	-0.00070315	0.00028168	-0.0013484	0.00071368	0.00022	SI
16	-0.00002337	-0.00070275	0.00026159	-0.00137846	0.00073334	0.000226	SI

Spostamento di interpiano (1643; 0) tra "Cordolo" e "Copertura"

Verifiche condotte secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

Caratteristiche geometriche

Nodo inferiore: 2613 (16.43; 0; -0.225); Nodo superiore: 4138 (16.43; 0; 3.025)

Altezza di interpiano (h): 3.25; Spostamento relativo limite: 0.003

Verifica nelle combinazioni SLD

Spostamenti calcolati applicando il fattore di comportamento SLD $q = 1.5$ secondo D.M. 17-01-18 §7.3.6.1.

Combinazione	Spostamento nodo inferiore		Spostamento nodo superiore		δ	δ/h	Verifica
	X	Y	X	Y			
1	-0.00008004	-0.000638	-0.00046382	-0.00203449	0.00144827	0.000446	SI
2	-0.00007907	-0.00063751	-0.00048392	-0.00207128	0.00148983	0.000458	SI
3	-0.00008855	-0.0006241	-0.00043052	-0.00143345	0.00087983	0.000271	SI
4	-0.00008453	-0.00062361	-0.00045061	-0.00147025	0.00092239	0.000284	SI
5	-0.00006895	-0.00067514	-0.00024531	-0.00268997	0.00202254	0.000622	SI
6	-0.0000672	-0.00067427	-0.0002816	-0.00275641	0.00209315	0.000644	SI
7	-0.00008716	-0.00062881	-0.0001343	-0.00068652	0.00007452	0.000023	SI
8	-0.00008541	-0.00062794	-0.00017058	-0.00075296	0.00015128	0.000047	SI
9	-0.00006457	-0.00069291	-0.00003165	-0.00266349	0.00197086	0.000606	SI
10	-0.00006282	-0.00069204	-0.00006794	-0.00272993	0.0020379	0.000627	SI
11	-0.00008279	-0.00064658	0.00007936	-0.00066004	0.00016271	0.00005	SI
12	-0.00008104	-0.00064571	-0.00004308	-0.00072648	0.00014808	0.000046	SI
13	-0.00006545	-0.00069723	0.00024838	-0.00194621	0.0012878	0.000396	SI
14	-0.00006448	-0.00069675	0.00022828	-0.001983	0.00131915	0.000406	SI
15	-0.00007092	-0.00068333	0.00028168	-0.00134517	0.00074951	0.000231	SI
16	-0.00006995	-0.00068285	0.00026159	-0.00138197	0.00077375	0.000238	SI

Spostamento di interpiano (1665; 625) tra "appoggio pilastri" e "Copertura"

Verifiche condotte secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

Caratteristiche geometriche

Nodo inferiore: 3674 (16.65; 6.25; 1.825); Nodo superiore: 4206 (16.65; 6.25; 3.025)

Altezza di interpiano (h): 1.2; Spostamento relativo limite: 0.003

Verifica nelle combinazioni SLD

Spostamenti calcolati applicando il fattore di comportamento SLD $q = 1.5$ secondo D.M. 17-01-18 §7.3.6.1.

Combinazione	Spostamento nodo inferiore		Spostamento nodo superiore		δ	δ/h	Verifica
	X	Y	X	Y			
1	0.00001338	-0.00123773	-0.00045057	-0.0020349	0.00092235	0.000769	SI
2	0.00000739	-0.00126193	-0.00043241	-0.00207304	0.00092267	0.000769	SI
3	0.00002224	-0.00051237	-0.0004414	-0.00143292	0.00103071	0.000859	SI
4	0.00001625	-0.00053658	-0.00042324	-0.00147106	0.00103267	0.000861	SI
5	0.0000103	-0.000204088	-0.0002225	-0.00026909	0.00069046	0.000575	SI
6	-0.00000052	-0.00208459	-0.00018971	-0.00275977	0.00070119	0.000584	SI
7	0.00003983	0.00037697	-0.00019192	-0.00068431	0.00108628	0.000905	SI

Combinazione	Spostamento nodo inferiore		Spostamento nodo superiore		δ	δ/h	Verifica
	X	Y	X	Y			
8	0.00002901	0.00033326	-0.00015913	-0.00075318	0.00110261	0.000919	SI
9	0.00001445	-0.0020123	-0.00001157	-0.00266438	0.0006526	0.000544	SI
10	0.0000363	-0.00205601	0.00002122	-0.00273325	0.00067747	0.000565	SI
11	0.00004398	0.00040555	0.00001901	-0.00065779	0.00106363	0.000886	SI
12	0.00003316	0.00036184	0.0000518	-0.00072666	0.00108866	0.000907	SI
13	0.00002721	-0.00114246	0.00025254	-0.0019465	0.00083502	0.000696	SI
14	0.00002122	-0.00116667	0.0002707	-0.00198464	0.00085517	0.000713	SI
15	0.00003607	-0.00041711	0.00026171	-0.00134452	0.00095447	0.000795	SI
16	0.00003008	-0.00044131	0.00027987	-0.00138266	0.00097393	0.000812	SI

Spostamento di interpiano (1739; 625) tra "appoggio pilastri" e "Copertura"

Verifiche condotte secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

Caratteristiche geometriche

Nodo inferiore: 3677 (17.388; 6.25; 1.825); Nodo superiore: 4207 (17.388; 6.25; 3.025)

Altezza di interpiano (h): 1.2; Spostamento relativo limite: 0.003

Verifica nelle combinazioni SLD

Spostamenti calcolati applicando il fattore di comportamento SLD $q = 1.5$ secondo D.M. 17-01-18 §7.3.6.1.

Combinazione	Spostamento nodo inferiore		Spostamento nodo superiore		δ	δ/h	Verifica
	X	Y	X	Y			
1	0.00000883	-0.00117463	-0.00045057	-0.00203629	0.00097648	0.000814	SI
2	0.00000307	-0.00120222	-0.00043241	-0.00207895	0.00097893	0.000816	SI
3	0.00001777	-0.00074699	-0.0004414	-0.00143115	0.00082396	0.000687	SI
4	0.00001202	-0.00077459	-0.00042324	-0.00147381	0.00082363	0.000686	SI
5	0.00000751	-0.00164102	-0.0002225	-0.00269402	0.00107783	0.000898	SI
6	-0.0000289	-0.00169085	-0.00018971	-0.00277105	0.00109624	0.000914	SI
7	0.00003733	-0.00021556	-0.00019192	-0.00067688	0.00051514	0.000429	SI
8	0.00002693	-0.00026539	-0.00015913	-0.00075391	0.00052276	0.000436	SI
9	0.00001333	-0.00162267	-0.00001157	-0.00266738	0.00104501	0.000871	SI
10	0.00000294	-0.0016725	0.00002122	-0.00274441	0.00107206	0.000893	SI
11	0.00004315	-0.00019721	0.00001901	-0.00065023	0.00045367	0.000378	SI
12	0.00003276	-0.00024704	0.0000518	-0.00072726	0.0004806	0.000401	SI
13	0.00002825	-0.00111347	0.00025254	-0.00194748	0.00086364	0.00072	SI
14	0.00002249	-0.00114107	0.0002707	-0.00199014	0.0008846	0.000737	SI
15	0.00003719	-0.00068583	0.00026171	-0.00134233	0.00069383	0.000578	SI
16	0.00003144	-0.00071343	0.00027987	-0.00138499	0.00071604	0.000597	SI

Spostamento di interpiano (1739; 625) tra "Cordolo" e "appoggio pilastri"

Verifiche condotte secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

Caratteristiche geometriche

Nodo inferiore: 2737 (17.388; 6.25; -0.225); Nodo superiore: 3677 (17.388; 6.25; 1.825)

Altezza di interpiano (h): 2.05; Spostamento relativo limite: 0.003

Verifica nelle combinazioni SLD

Spostamenti calcolati applicando il fattore di comportamento SLD $q = 1.5$ secondo D.M. 17-01-18 §7.3.6.1.

Combinazione	Spostamento nodo inferiore		Spostamento nodo superiore		δ	δ/h	Verifica
	X	Y	X	Y			
1	0.00001065	0.00026275	0.00000883	-0.00117463	0.00143738	0.000701	SI
2	0.0000092	0.00026051	0.00000307	-0.00120222	0.00146275	0.000714	SI
3	0.00001511	0.00028052	0.00001777	-0.00074699	0.00102752	0.000501	SI
4	0.00001367	0.00027829	0.00001202	-0.00077459	0.00105287	0.000514	SI
5	0.00000418	0.00023776	0.00000751	-0.00164102	0.00187878	0.000916	SI
6	0.00000157	0.00023372	-0.00000289	-0.00169085	0.00192457	0.000939	SI
7	0.00001906	0.00029702	0.00003733	-0.00021556	0.0005129	0.00025	SI
8	0.00001644	0.00029298	0.00002693	-0.00026539	0.00055846	0.000272	SI
9	0.0000026	0.0002335	0.00001333	-0.00162267	0.00185605	0.000905	SI
10	-0.00000001	0.00022931	0.00000294	-0.0016725	0.00190181	0.000928	SI
11	0.00001747	0.0002926	0.00004315	-0.00019721	0.00049048	0.000239	SI
12	0.00001486	0.00028856	0.00003276	-0.00024704	0.0005359	0.000261	SI
13	0.00000538	0.00024804	0.00002825	-0.00111347	0.0013617	0.000664	SI
14	0.00000393	0.0002458	0.00002249	-0.00114107	0.00138699	0.000677	SI
15	0.00000984	0.00026582	0.00003719	-0.00068583	0.00095204	0.000464	SI
16	0.00000839	0.00026358	0.00003144	-0.00071343	0.00097728	0.000477	SI

Spostamento di interpiano (1739; 625) tra "Fondazione" e "appoggio pilastri"

Verifiche condotte secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

Caratteristiche geometriche

Nodo inferiore: 1993 (17.388; 6.25; -0.6); Nodo superiore: 3677 (17.388; 6.25; 1.825)

Altezza di interpiano (h): 2.425; Spostamento relativo limite: 0.003

Verifica nelle combinazioni SLD

Spostamenti calcolati applicando il fattore di comportamento SLD $q = 1.5$ secondo D.M. 17-01-18 §7.3.6.1.

Combinazione	Spostamento nodo inferiore		Spostamento nodo superiore		δ	δ/h	Verifica
	X	Y	X	Y			
1	-0.0000022	0.00000051	0.00000883	-0.00117463	0.00117519	0.000485	SI
2	-0.00000198	0.00000049	0.00000307	-0.00120222	0.00120272	0.000496	SI
3	-0.00000347	0.00000072	0.00001777	-0.00074699	0.00074801	0.000308	SI
4	-0.00000325	0.00000069	0.00001202	-0.00077459	0.00077543	0.00032	SI
5	0.00000057	0.00000019	0.00000751	-0.00164102	0.00164122	0.000677	SI
6	0.00000097	0.00000014	-0.00000289	-0.00169085	0.00169099	0.000697	SI

Combinazione	Spostamento nodo inferiore		Spostamento nodo superiore		δ	δ/h	Verifica
	X	Y	X	Y			
7	-0.00000367	0.00000087	0.00003733	-0.000021556	0.00022028	0.000091	SI
8	-0.00000327	0.00000082	0.00002693	-0.000026539	0.00026792	0.00011	SI
9	0.00000175	0.00000001	0.00001333	-0.00162267	0.00162281	0.000669	SI
10	0.00000215	0.00000005	0.00000294	-0.0016725	0.00167255	0.00069	SI
11	-0.00000249	0.00000079	0.00004315	-0.00019721	0.00020319	0.000084	SI
12	-0.00000209	0.00000074	0.00003276	-0.00024704	0.00025022	0.000103	SI
13	0.00000173	0.00000024	0.00002825	-0.00111347	0.00111402	0.000459	SI
14	0.00000195	0.00000021	0.00002249	-0.00114107	0.00114146	0.000471	SI
15	0.00000046	0.00000044	0.00003719	-0.00068583	0.00068726	0.000283	SI
16	0.00000068	0.00000042	0.00003144	-0.00071343	0.00071451	0.000295	SI

Spostamento di interpiano (1848; 734) tra "Fondazione" e "Copertura"

Verifiche condotte secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

Caratteristiche geometriche

Nodo inferiore: 2475 (18.475; 7.337; -0.6); Nodo superiore: 4225 (18.475; 7.337; 3.025)

Altezza di interpiano (h): 3.625; Spostamento relativo limite: 0.003

Verifica nelle combinazioni SLD

Spostamenti calcolati applicando il fattore di comportamento SLD $q = 1.5$ secondo D.M. 17-01-18 §7.3.6.1.

Combinazione	Spostamento nodo inferiore		Spostamento nodo superiore		δ	δ/h	Verifica
	X	Y	X	Y			
1	-0.00000011	-0.00000054	-0.00044168	-0.00203838	0.00208513	0.000575	SI
2	0.00000033	-0.00000062	-0.00041687	-0.00208769	0.00212835	0.000587	SI
3	-0.00000246	-0.00000036	-0.00044989	-0.00142857	0.00149665	0.000413	SI
4	-0.00000202	-0.00000045	-0.00042508	-0.00147788	0.00153681	0.000424	SI
5	0.00000409	-0.00000125	-0.00019655	-0.00269864	0.00270484	0.000746	SI
6	0.00000488	-0.00000014	-0.00015175	-0.00278768	0.00279067	0.00077	SI
7	-0.00000375	-0.00000066	-0.00022393	-0.00066594	0.00070077	0.000193	SI
8	-0.00000296	-0.00000081	-0.00017913	-0.00075498	0.00077447	0.000214	SI
9	0.00000549	-0.00000171	0.00001391	-0.00267179	0.00267009	0.000737	SI
10	0.00000628	-0.00000186	0.00005871	-0.00276083	0.00275946	0.000761	SI
11	-0.00000235	-0.00000112	-0.00001346	-0.00063909	0.00063807	0.000176	SI
12	-0.00000156	-0.00000127	0.00003133	-0.00072813	0.00072761	0.000201	SI
13	0.00000456	-0.00000207	0.00025987	-0.00194889	0.00196349	0.000542	SI
14	0.0000005	-0.00000216	0.00028467	-0.0019982	0.00201554	0.000556	SI
15	0.00000221	-0.0000019	0.00025165	-0.00133908	0.00136025	0.000375	SI
16	0.00000264	-0.00000198	0.00027646	-0.00138839	0.00141319	0.00039	SI

Spostamento di interpiano (1956; 625) tra "Fondazione" e "Copertura"

Verifiche condotte secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

Caratteristiche geometriche

Nodo inferiore: 1994 (19.562; 6.25; -0.6); Nodo superiore: 4208 (19.562; 6.25; 3.025)

Altezza di interpiano (h): 3.625; Spostamento relativo limite: 0.003

Verifica nelle combinazioni SLD

Spostamenti calcolati applicando il fattore di comportamento SLD $q = 1.5$ secondo D.M. 17-01-18 §7.3.6.1.

Combinazione	Spostamento nodo inferiore		Spostamento nodo superiore		δ	δ/h	Verifica
	X	Y	X	Y			
1	-0.00000382	0.00000083	-0.00045057	-0.00204049	0.00208963	0.000576	SI
2	-0.00000346	0.00000008	-0.00043241	-0.00209645	0.00214067	0.000591	SI
3	-0.00000561	0.00000109	-0.0004414	-0.00142602	0.00149216	0.000412	SI
4	-0.00000526	0.00000106	-0.00042324	-0.00148198	0.00154082	0.000425	SI
5	-0.00000014	0.00000086	-0.0002225	-0.00270326	0.00271325	0.000748	SI
6	0.00000005	0.00000081	-0.00018971	-0.00280431	0.00281157	0.000776	SI
7	-0.00000612	0.00000175	-0.00019192	-0.00065501	0.00068253	0.000188	SI
8	-0.00000548	0.0000017	-0.00015913	-0.00075606	0.00077318	0.000213	SI
9	0.00000134	0.00000115	-0.00001157	-0.0026762	0.00267738	0.000739	SI
10	0.00000198	0.00000111	0.00002122	-0.00277725	0.00277841	0.000766	SI
11	-0.00000464	0.00000204	0.00001901	-0.00062794	0.00063043	0.000174	SI
12	-0.0000004	0.00000199	0.0000518	-0.00072899	0.00073311	0.000202	SI
13	0.00000112	0.00000179	0.00025254	-0.00195027	0.00196819	0.000543	SI
14	0.00000147	0.00000176	0.0002707	-0.00200624	0.00202596	0.000559	SI
15	-0.00000068	0.00000206	0.00026171	-0.0013358	0.00136334	0.000376	SI
16	-0.00000032	0.00000203	0.00027987	-0.00139176	0.00142167	0.000392	SI

Spostamento di interpiano (2063; 0) tra "Cordolo" e "Copertura"

Verifiche condotte secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

Caratteristiche geometriche

Nodo inferiore: 2627 (20.63; 0; -0.225); Nodo superiore: 4139 (20.63; 0; 3.025)

Altezza di interpiano (h): 3.25; Spostamento relativo limite: 0.003

Verifica nelle combinazioni SLD

Spostamenti calcolati applicando il fattore di comportamento SLD $q = 1.5$ secondo D.M. 17-01-18 §7.3.6.1.

Combinazione	Spostamento nodo inferiore		Spostamento nodo superiore		δ	δ/h	Verifica
	X	Y	X	Y			
1	0.00007164	-0.00055977	-0.00046382	-0.0020426	0.00157655	0.000485	SI
2	0.0000744	-0.00056508	-0.00048392	-0.0021051	0.0016381	0.000504	SI
3	0.00005289	-0.00051864	-0.00043052	-0.00142354	0.00142592	0.000316	SI
4	0.00005565	-0.00052395	-0.00045061	-0.00148603	0.00148715	0.000335	SI
5	0.00010113	-0.00061173	-0.00024531	-0.00270782	0.00212453	0.000654	SI

Combinazione	Spostamento nodo inferiore		Spostamento nodo superiore		δ	δ/h	Verifica
	X	Y	X	Y			
6	0.00010611	-0.00062132	-0.0002816	-0.00282068	0.00223327	0.000687	SI
7	0.00003864	-0.00047464	-0.0001343	-0.00064426	0.00024224	0.000075	SI
8	0.00004362	-0.00048422	-0.00017058	-0.00075712	0.00034692	0.000107	SI
9	0.00010861	-0.00061698	-0.00003165	-0.00268052	0.00206831	0.000636	SI
10	0.00011359	-0.00062656	-0.00006794	-0.00279338	0.00217441	0.000669	SI
11	0.00004612	-0.00047988	-0.00007936	-0.00061696	0.00014106	0.000043	SI
12	0.00005511	-0.00048477	0.00004308	-0.00072982	0.00024048	0.000074	SI
13	0.00009658	-0.00057725	0.00024838	-0.00195161	0.00138271	0.000425	SI
14	0.00009934	-0.00058256	0.00022828	-0.00201411	0.00143734	0.000442	SI
15	0.00007783	-0.00053612	0.00028168	-0.00133254	0.00082209	0.000253	SI
16	0.00008059	-0.00054143	0.00026159	-0.00139504	0.00087259	0.000268	SI

Spostamento di interpiano (2180; 625) tra "Cordolo" e "Copertura"

Verifiche condotte secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

Caratteristiche geometriche

Nodo inferiore: 2745 (21.797; 6.25; -0.225); Nodo superiore: 4215 (21.797; 6.25; 3.025)

Altezza di interpiano (h): 3.25; Spostamento relativo limite: 0.003

Verifica nelle combinazioni SLD

Spostamenti calcolati applicando il fattore di comportamento SLD $q = 1.5$ secondo D.M. 17-01-18 §7.3.6.1.

Combinazione	Spostamento nodo inferiore		Spostamento nodo superiore		δ	δ/h	Verifica
	X	Y	X	Y			
1	-0.0000182	0.00005753	-0.00045057	-0.00204494	0.00214647	0.00066	SI
2	-0.00001854	0.00005262	-0.00043241	-0.00211458	0.00220637	0.000679	SI
3	-0.00000725	0.00009427	-0.0004414	-0.00142086	0.0015761	0.000485	SI
4	-0.0000076	0.00008936	-0.00042324	-0.0014905	0.00163362	0.000503	SI
5	-0.000013	0.00001858	-0.0002225	-0.00271282	0.00273943	0.000843	SI
6	-0.00001362	0.00009973	-0.00018971	-0.00283857	0.00285374	0.000878	SI
7	0.00002347	0.00014105	-0.00019192	-0.00063253	0.000803	0.000247	SI
8	0.00002285	0.00013219	-0.00015913	-0.00075828	0.00090887	0.00028	SI
9	0.00000228	0.00002025	-0.00001157	-0.00268525	0.00270553	0.000832	SI
10	0.00000166	0.00001139	0.00002122	-0.002811	0.00282246	0.000868	SI
11	0.00003875	0.00014271	0.00001901	-0.00060495	0.00074793	0.00023	SI
12	0.00003812	0.00013385	0.0000518	-0.00073071	0.00086467	0.000266	SI
13	0.00003273	0.00006307	0.00025254	-0.00195303	0.00202805	0.000624	SI
14	0.00003238	0.00005917	0.00022707	-0.00202267	0.00206444	0.000644	SI
15	0.00004367	0.00009981	0.00026171	-0.00132894	0.0014453	0.000445	SI
16	0.00004332	0.00009491	0.00027987	-0.00139858	0.00151211	0.000465	SI

Spostamento di interpiano (2184; 0) tra "Cordolo" e "Copertura"

Verifiche condotte secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

Caratteristiche geometriche

Nodo inferiore: 2631 (21.835; 0; -0.225); Nodo superiore: 4143 (21.835; 0; 3.025)

Altezza di interpiano (h): 3.25; Spostamento relativo limite: 0.003

Verifica nelle combinazioni SLD

Spostamenti calcolati applicando il fattore di comportamento SLD $q = 1.5$ secondo D.M. 17-01-18 §7.3.6.1.

Combinazione	Spostamento nodo inferiore		Spostamento nodo superiore		δ	δ/h	Verifica
	X	Y	X	Y			
1	0.00005189	-0.00047507	-0.00046382	-0.00204502	0.00165248	0.000508	SI
2	0.00005543	-0.00047972	-0.00048392	-0.00211489	0.00172183	0.00053	SI
3	0.00002681	-0.00043481	-0.00043052	-0.00142077	0.00108686	0.000334	SI
4	0.00003036	-0.00043946	-0.00045061	-0.00149064	0.00115599	0.000356	SI
5	0.00009231	-0.00052987	-0.00024531	-0.00271298	0.00220907	0.00068	SI
6	0.00009871	-0.00053827	-0.0002816	-0.00283916	0.00233211	0.000718	SI
7	0.00000872	-0.00039567	-0.0001343	-0.00063215	0.00027636	0.000085	SI
8	0.00001512	-0.00040406	-0.00017058	-0.00075832	0.00039998	0.000123	SI
9	0.0001031	-0.00053819	-0.00003165	-0.0026854	0.00215144	0.000662	SI
10	0.0001095	-0.00054659	-0.00006794	-0.00281157	0.00227193	0.000699	SI
11	0.00001951	-0.00040398	0.00007936	-0.00060456	0.00020932	0.000064	SI
12	0.00002591	-0.00041238	0.00004308	-0.00073074	0.00031882	0.000098	SI
13	0.00008787	-0.0005028	0.00024838	-0.00195308	0.00145914	0.000449	SI
14	0.00009141	-0.00050745	0.00022828	-0.00202295	0.00152167	0.000468	SI
15	0.00006279	-0.00046253	0.00028168	-0.00132883	0.00089352	0.000275	SI
16	0.00006633	-0.00046718	0.00026159	-0.0013987	0.00095176	0.000293	SI

Spostamento di interpiano (2330; 625) tra "Cordolo" e "Copertura"

Verifiche condotte secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

Caratteristiche geometriche

Nodo inferiore: 2750 (23.297; 6.25; -0.225); Nodo superiore: 4216 (23.297; 6.25; 3.025)

Altezza di interpiano (h): 3.25; Spostamento relativo limite: 0.003

Verifica nelle combinazioni SLD

Spostamenti calcolati applicando il fattore di comportamento SLD $q = 1.5$ secondo D.M. 17-01-18 §7.3.6.1.

Combinazione	Spostamento nodo inferiore		Spostamento nodo superiore		δ	δ/h	Verifica
	X	Y	X	Y			
1	0.00002757	-0.00008299	-0.00045057	-0.002048	0.00202234	0.000622	SI
2	0.00002658	-0.00009015	-0.00043241	-0.00212682	0.00208775	0.000642	SI
3	0.00004276	-0.0000298	-0.0004414	-0.00141746	0.00146969	0.000452	SI
4	0.00004177	-0.00003696	-0.00042324	-0.00149628	0.00153161	0.000471	SI

Combinazione	Spostamento nodo inferiore		Spostamento nodo superiore		δ	δ/h	Verifica
	X	Y	X	Y			
5	0.0000287	-0.00013933	-0.0002225	-0.00271927	0.00259214	0.000798	Si
6	0.00002691	-0.00015226	-0.00018971	-0.0028616	0.00271799	0.000836	Si
7	0.00007933	0.00003797	-0.00019192	-0.00061745	0.00070933	0.000218	Si
8	0.00007754	0.00002504	-0.00015913	-0.00075978	0.00081973	0.000252	Si
9	0.00004452	-0.0001369	-0.00001157	-0.00269132	0.00255503	0.000786	Si
10	0.00004273	-0.00014983	0.0002122	-0.00283364	0.0026839	0.000826	Si
11	0.00009515	0.0000404	0.00001901	-0.0005895	0.00063448	0.000195	Si
12	0.00009336	0.00002747	0.0000518	-0.00073182	0.00076043	0.000234	Si
13	0.00008029	-0.0000749	0.00025254	-0.00195482	0.0018878	0.000581	Si
14	0.0000793	-0.00008206	0.0002707	-0.00203364	0.00196094	0.000603	Si
15	0.00009548	-0.00002171	0.00026171	-0.00132427	0.00131313	0.000404	Si
16	0.00009449	-0.00002887	0.00027987	-0.00140309	0.00138667	0.000427	Si

Spostamento di interpiano (2411; 0) tra "Fondazione" e "Copertura"

Verifiche condotte secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

Caratteristiche geometriche

Nodo inferiore: 86 (24.105; 0; -0.6); Nodo superiore: 4146 (24.105; 0; 3.025)

Altezza di interpiano (h): 3.625; Spostamento relativo limite: 0.003

Verifica nelle combinazioni SLD

Spostamenti calcolati applicando il fattore di comportamento SLD $q = 1.5$ secondo D.M. 17-01-18 §7.3.6.1.

Combinazione	Spostamento nodo inferiore		Spostamento nodo superiore		δ	δ/h	Verifica
	X	Y	X	Y			
1	-0.0000094	0.000008	-0.00046382	-0.00204967	0.00210725	0.000581	Si
2	-0.00001105	0.00000634	-0.00048392	-0.00213344	0.00219141	0.000605	Si
3	0.0000025	0.00001789	-0.00043052	-0.00141565	0.00149685	0.000413	Si
4	-0.0000014	0.00001623	-0.00045061	-0.00149941	0.00158081	0.000436	Si
5	-0.00001873	-0.00000188	-0.00024531	-0.00272276	0.0027303	0.000753	Si
6	-0.0000217	-0.00000487	-0.0002816	-0.00287401	0.00288089	0.000795	Si
7	0.00001343	0.00003108	-0.0001343	-0.00060933	0.00065723	0.000181	Si
8	0.00001045	0.00002809	-0.00017058	-0.00076059	0.00080919	0.000223	Si
9	-0.00001765	-0.00000103	-0.00003165	-0.00269458	0.00269359	0.000743	Si
10	-0.00002062	-0.00000402	-0.00006794	-0.00284584	0.00284221	0.000784	Si
11	0.00001451	0.00003193	0.00007936	-0.00058116	0.00061651	0.00017	Si
12	0.00001153	0.00002894	0.00004308	-0.00073242	0.000762	0.00021	Si
13	-0.0000058	0.00001083	0.00024838	-0.00195576	0.00198295	0.000547	Si
14	-0.00000745	0.00000917	0.00022828	-0.00203953	0.00206222	0.000569	Si
15	0.00000385	0.00002072	0.00028168	-0.00132173	0.0013709	0.000378	Si
16	0.0000022	0.00001906	0.00026159	-0.0014055	0.00144798	0.000399	Si

Spostamento di interpiano (2411; 625) tra "Fondazione" e "Copertura"

Verifiche condotte secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

Caratteristiche geometriche

Nodo inferiore: 2010 (24.105; 6.25; -0.6); Nodo superiore: 4219 (24.105; 6.25; 3.025)

Altezza di interpiano (h): 3.625; Spostamento relativo limite: 0.003

Verifica nelle combinazioni SLD

Spostamenti calcolati applicando il fattore di comportamento SLD $q = 1.5$ secondo D.M. 17-01-18 §7.3.6.1.

Combinazione	Spostamento nodo inferiore		Spostamento nodo superiore		δ	δ/h	Verifica
	X	Y	X	Y			
1	-0.00000435	-0.0000148	-0.00045057	-0.00204967	0.00208323	0.000575	Si
2	-0.0000039	-0.00001573	-0.00043241	-0.00213344	0.00216063	0.000596	Si
3	-0.00000714	-0.00000882	-0.0004414	-0.00141565	0.00147232	0.000406	Si
4	-0.00000669	-0.00000975	-0.00042324	-0.00149941	0.00154681	0.000427	Si
5	-0.0000047	-0.00002102	-0.0002225	-0.00272276	0.00271084	0.000748	Si
6	0.00000034	-0.0000227	-0.00018971	-0.00287401	0.00285764	0.000788	Si
7	-0.00000976	-0.0000011	-0.00019192	-0.00060933	0.00063493	0.000175	Si
8	-0.00000895	-0.00000278	-0.00015913	-0.00076059	0.00077255	0.000213	Si
9	0.00000022	-0.0000207	-0.00001157	-0.00269458	0.00267391	0.000738	Si
10	0.00000103	-0.00002238	0.00002122	-0.00284584	0.00282354	0.000779	Si
11	-0.00000907	-0.00000078	0.00001901	-0.00058116	0.00058106	0.00016	Si
12	-0.00000826	-0.00000245	0.0000518	-0.00073242	0.00073243	0.000202	Si
13	-0.00000204	-0.00001372	0.00025254	-0.00195576	0.00195865	0.00054	Si
14	-0.00000159	-0.00001465	0.0002707	-0.00203953	0.0020431	0.000564	Si
15	-0.00000483	-0.00000775	0.00026171	-0.00132173	0.00134074	0.00037	Si
16	-0.00000438	-0.00000868	0.00027987	-0.0014055	0.00142545	0.000393	Si

7.11 Verifiche spostamenti di interpiano estreme

Le unità di misura elencate nel capitolo sono in [m] ove non espressamente specificato.

Comb.: combinazione.

Titolo: titolo della verifica.

δ : modulo della differenza tra gli spostamenti. [m]

h: altezza dell'interpiano. [m]

δ/h : rapporto tra il modulo della differenza degli spostamenti e l'altezza di interpiano.

Ver.: stato di verifica.

Nodo inferiore: spostamento in pianta del nodo inferiore.

Indice: indice del nodo.

X: componente dello spostamento in direzione X globale. [m]

Y: componente dello spostamento in direzione Y globale. [m]

Nodo superiore: spostamento in pianta del nodo superiore.

Verifiche più gravose nelle combinazioni

Spostamento relativo limite = 0.003.

Vengono riportati per ciascuna combinazione le verifiche dei primi 5 interpiani con verifiche più gravose.

Spostamenti calcolati applicando il fattore di comportamento SLD $q = 1.5$ secondo D.M. 17-01-18 §7.3.6.1.

Comb.	Titolo	Nodo inferiore			Nodo superiore			δ	h	δ/h	Ver.
		Indice	X	Y	Indice	X	Y				
1	Spostamento di interpiano (1739; 625) tra "appoggio pilastri" e "Copertura"	3677	0.00000883	-0.00117463	4207	-0.00045057	-0.00203629	0.00097648	1.2	0.000814	Si
	Spostamento di interpiano (1665; 625) tra "appoggio pilastri" e "Copertura"	3674	0.00001338	-0.00123773	4206	-0.00045057	-0.0020349	0.00092235	1.2	0.000769	Si
	Spostamento di interpiano (1739; 625) tra "Cordolo" e "appoggio pilastri"	2737	0.00001065	0.00026275	3677	0.00000883	-0.00117463	0.00143738	2.05	0.000701	Si
	Spostamento di interpiano (714; 625) tra "Cordolo" e "appoggio pilastri"	2701	-0.00000489	0.00024961	3641	-0.0000371	-0.00116148	0.00141146	2.05	0.000689	Si
	Spostamento di interpiano (2180; 625) tra "Cordolo" e "Copertura"	2745	-0.0000182	0.00005753	4215	-0.00045057	-0.00204494	0.00214647	3.25	0.00066	Si
2	Spostamento di interpiano (1739; 625) tra "appoggio pilastri" e "Copertura"	3677	0.00000307	-0.00120222	4207	-0.00043241	-0.00207895	0.00097893	1.2	0.000816	Si
	Spostamento di interpiano (1665; 625) tra "appoggio pilastri" e "Copertura"	3674	0.00000739	-0.00126193	4206	-0.00043241	-0.00207304	0.00092267	1.2	0.000769	Si
	Spostamento di interpiano (1739; 625) tra "Cordolo" e "appoggio pilastri"	2737	0.00000092	0.00026051	3677	0.00000307	-0.00120222	0.00146275	2.05	0.000714	Si
	Spostamento di interpiano (714; 625) tra "Cordolo" e "appoggio pilastri"	2701	-0.00000626	0.00025167	3641	-0.00004276	-0.00114802	0.00140016	2.05	0.000683	Si
	Spostamento di interpiano (2180; 625) tra "Cordolo" e "Copertura"	2745	-0.00001854	0.00005262	4215	-0.00043241	-0.00211458	0.00220637	3.25	0.000679	Si
3	Spostamento di interpiano (1739; 625) tra "appoggio pilastri" e "Copertura"	3664	0.00000091	0.00022327	4205	-0.0004414	-0.00143991	0.00172311	1.2	0.001436	Si
	Spostamento di interpiano (1739; 625) tra "appoggio pilastri" e "Copertura"	3677	0.00001777	-0.00074699	4207	-0.0004414	-0.00143115	0.00082396	1.2	0.000687	Si
	Spostamento di interpiano (714; 625) tra "Cordolo" e "appoggio pilastri"	2701	-0.00000815	0.00026603	3641	-0.00004092	-0.00076239	0.00102894	2.05	0.000502	Si
	Spostamento di interpiano (714; 625) tra "Cordolo" e "appoggio pilastri"	2701	-0.00000815	0.00026603	3641	-0.00004092	-0.00076239	0.00102894	2.05	0.000502	Si
	Spostamento di interpiano (2180; 625) tra "Cordolo" e "Copertura"	2745	-0.00000725	0.00009427	4215	-0.0004414	-0.00142086	0.0015761	3.25	0.000485	Si
4	Spostamento di interpiano (1379; 625) tra "appoggio pilastri" e "Copertura"	3664	0.00000282	0.0002114	4205	-0.00042324	-0.00146055	0.00172539	1.2	0.001438	Si
	Spostamento di interpiano (1739; 625) tra "appoggio pilastri" e "Copertura"	3677	0.00001202	-0.00077459	4207	-0.00042324	-0.00147381	0.00082363	1.2	0.000686	Si
	Spostamento di interpiano (1739; 625) tra "Cordolo" e "appoggio pilastri"	2737	0.00001367	0.00027829	3677	0.00001202	-0.00077459	0.00105287	2.05	0.000514	Si
	Spostamento di interpiano (2180; 625) tra "Cordolo" e "Copertura"	2745	-0.0000076	0.00008936	4215	-0.00042324	-0.0014905	0.00163362	3.25	0.000503	Si
	Spostamento di interpiano (714; 625) tra "Cordolo" e "appoggio pilastri"	2701	-0.00000952	0.00026808	3641	-0.00004658	-0.00074893	0.00101768	2.05	0.000496	Si
5	Spostamento di interpiano (1739; 625) tra "Cordolo" e "appoggio pilastri"	2737	0.00000418	0.00023776	3677	0.00000751	-0.00164102	0.00187878	2.05	0.000916	Si
	Spostamento di interpiano (714; 625) tra "Cordolo" e "appoggio pilastri"	2701	-0.00000239	0.00023459	3641	-0.00002378	-0.00161253	0.00184725	2.05	0.000901	Si
	Spostamento di interpiano (1739; 625) tra "appoggio pilastri" e "Copertura"	3677	0.00000751	-0.00164102	4207	-0.0002225	-0.00269402	0.00107783	1.2	0.000898	Si
	Spostamento di interpiano (2180; 625) tra "Cordolo" e "Copertura"	2745	-0.000013	0.00001858	4215	-0.0002225	-0.00271282	0.00273943	3.25	0.000843	Si
	Spostamento di interpiano (2411; 0) tra "Fondazione" e "Copertura"	86	-0.00001873	-0.00000188	4146	-0.00024531	-0.00272276	0.0027303	3.625	0.000753	Si
6	Spostamento di interpiano (1739; 625) tra "Cordolo" e "appoggio pilastri"	2737	0.00000157	0.00023372	3677	-0.00000289	-0.00169085	0.00192457	2.05	0.000939	Si
	Spostamento di interpiano (1739; 625) tra "appoggio pilastri" e "Copertura"	3677	-0.00000289	-0.00169085	4207	-0.00018971	-0.00277105	0.00109624	1.2	0.000914	Si
	Spostamento di interpiano (714; 625) tra "Cordolo" e "appoggio pilastri"	2701	-0.00000486	0.00023829	3641	-0.0000034	-0.00158822	0.00182674	2.05	0.000891	Si
	Spostamento di interpiano (2180; 625) tra "Cordolo" e "Copertura"	2745	-0.00001362	0.00000973	4215	-0.00018971	-0.00283857	0.00285374	3.25	0.000878	Si
	Spostamento di interpiano (2411; 0) tra "Fondazione" e "Copertura"	86	-0.0000217	-0.00000487	4146	-0.0002816	-0.00287401	0.00288089	3.625	0.000795	Si
7	Spostamento di interpiano (1074; 625) tra "appoggio pilastri" e "Copertura"	3654	-0.00001304	0.0023769	4204	-0.00019192	-0.00074386	0.00312588	1.2	0.002605	Si
	Spostamento di interpiano (714; 625) tra "appoggio pilastri" e "Copertura"	3641	-0.0000365	-0.00028223	4202	-0.00019192	-0.00078017	0.00052162	1.2	0.000435	Si

Comb.	Titolo	Nodo inferiore			Nodo superiore			δ	h	δ/h	Ver.
		Indice	X	Y	Indice	X	Y				
	Spostamento di interpiano (172; 625) tra "Cordolo" e "Copertura"	2689	-0.0000633	0.0000751	4190	-0.00019192	-0.00083488	0.00091903	3.25	0.000283	Si
	Spostamento di interpiano (714; 625) tra "Cordolo" e "appoggio pilastri"	2701	-0.00001327	0.00028931	3641	-0.0000365	-0.00028223	0.00057202	2.05	0.000279	Si
	Spostamento di interpiano (714; 625) tra "Cordolo" e "appoggio pilastri"	2701	-0.00001327	0.00028931	3641	-0.0000365	-0.00028223	0.00057202	2.05	0.000279	Si
8	Spostamento di interpiano (1074; 625) tra "appoggio pilastri" e "Copertura"	3654	-0.00002429	0.00237676	4204	-0.00015913	-0.00074742	0.00312708	1.2	0.002606	Si
	Spostamento di interpiano (1739; 625) tra "appoggio pilastri" e "Copertura"	3677	0.00002693	-0.00026539	4207	-0.00015913	-0.00075391	0.00052276	1.2	0.000436	Si
	Spostamento di interpiano (2180; 625) tra "Cordolo" e "Copertura"	2745	0.00002285	0.00013219	4215	-0.00015913	-0.00075828	0.00090887	3.25	0.00028	Si
	Spostamento di interpiano (1739; 625) tra "Cordolo" e "appoggio pilastri"	2737	0.00001644	0.00029298	3677	0.00002693	-0.00026539	0.00055846	2.05	0.000272	Si
	Spostamento di interpiano (714; 625) tra "Cordolo" e "appoggio pilastri"	2701	-0.00001574	0.00029301	3641	-0.00004673	-0.00025792	0.00055181	2.05	0.000269	Si
9	Spostamento di interpiano (1739; 625) tra "Cordolo" e "appoggio pilastri"	2737	0.0000026	0.00023335	3677	0.00001333	-0.00162267	0.00185605	2.05	0.000905	Si
	Spostamento di interpiano (714; 625) tra "Cordolo" e "appoggio pilastri"	2701	-0.00000399	0.00023883	3641	-0.00001813	-0.00159541	0.0018343	2.05	0.000895	Si
	Spostamento di interpiano (1739; 625) tra "appoggio pilastri" e "Copertura"	3677	0.00001333	-0.00162267	4207	-0.00001157	-0.00266738	0.00104501	1.2	0.000871	Si
	Spostamento di interpiano (2180; 625) tra "Cordolo" e "Copertura"	2745	0.00000228	0.00002025	4215	-0.00001157	-0.00268525	0.00270553	3.25	0.000832	Si
	Spostamento di interpiano (2411; 0) tra "Fondazione" e "Copertura"	86	-0.00001765	-0.00000103	4146	-0.00003165	-0.00269458	0.00269359	3.625	0.000743	Si
10	Spostamento di interpiano (1739; 625) tra "Cordolo" e "appoggio pilastri"	2737	-0.00000001	0.00022931	3677	0.00000294	-0.0016725	0.00190181	2.05	0.000928	Si
	Spostamento di interpiano (1739; 625) tra "appoggio pilastri" e "Copertura"	3677	0.00000294	-0.0016725	4207	0.00002122	-0.00274441	0.00107206	1.2	0.000893	Si
	Spostamento di interpiano (714; 625) tra "Cordolo" e "appoggio pilastri"	2701	-0.00000645	0.00024253	3641	-0.00002835	-0.0015711	0.00181377	2.05	0.000885	Si
	Spostamento di interpiano (2180; 625) tra "Cordolo" e "Copertura"	2745	0.00000166	0.00001139	4215	0.00002122	-0.002811	0.00282246	3.25	0.000868	Si
	Spostamento di interpiano (2411; 0) tra "Fondazione" e "Copertura"	86	-0.00002062	-0.00000402	4146	-0.00006794	-0.00284584	0.00284221	3.625	0.000784	Si
11	Spostamento di interpiano (1074; 625) tra "appoggio pilastri" e "Copertura"	3654	-0.0000109	0.0024558	4204	0.00001901	-0.00071802	0.00317396	1.2	0.002645	Si
	Spostamento di interpiano (714; 625) tra "appoggio pilastri" e "Copertura"	3641	-0.00003085	-0.00026511	4202	0.00001901	-0.00075444	0.00049186	1.2	0.00041	Si
	Spostamento di interpiano (714; 625) tra "Cordolo" e "appoggio pilastri"	2701	-0.00001487	0.00029355	3641	-0.00003085	-0.00026511	0.0005589	2.05	0.000273	Si
	Spostamento di interpiano (714; 625) tra "Cordolo" e "appoggio pilastri"	2701	-0.00001487	0.00029355	3641	-0.00003085	-0.00026511	0.0005589	2.05	0.000273	Si
	Spostamento di interpiano (172; 625) tra "Cordolo" e "Copertura"	2689	-0.00004622	0.00007113	4190	0.00001901	-0.00080889	0.00088244	3.25	0.000272	Si
12	Spostamento di interpiano (1074; 625) tra "appoggio pilastri" e "Copertura"	3654	-0.00002215	0.00245566	4204	0.0000518	-0.00072158	0.0031781	1.2	0.002648	Si
	Spostamento di interpiano (714; 625) tra "appoggio pilastri" e "Copertura"	3641	-0.00004108	-0.0002408	4202	0.0000518	-0.00071823	0.00048638	1.2	0.000405	Si
	Spostamento di interpiano (2180; 625) tra "Cordolo" e "Copertura"	2745	0.00003812	0.00013385	4215	0.0000518	-0.00073071	0.00086467	3.25	0.000266	Si
	Spostamento di interpiano (714; 625) tra "Cordolo" e "appoggio pilastri"	2701	-0.00001733	0.00029726	3641	-0.00004108	-0.0002408	0.00053858	2.05	0.000263	Si
	Spostamento di interpiano (714; 625) tra "Cordolo" e "appoggio pilastri"	2701	-0.00001733	0.00029726	3641	-0.00004108	-0.0002408	0.00053858	2.05	0.000263	Si
13	Spostamento di interpiano (714; 625) tra "appoggio pilastri" e "Copertura"	3641	-0.00001827	-0.00110441	4202	0.00025254	-0.00193262	0.00087136	1.2	0.000726	Si
	Spostamento di interpiano (788; 625) tra "appoggio pilastri" e "Copertura"	3644	-0.00002119	-0.00113502	4203	0.00025254	-0.00193378	0.00084436	1.2	0.000704	Si
	Spostamento di interpiano (714; 625) tra "Cordolo" e "appoggio pilastri"	2701	-0.0000102	0.00026376	3641	-0.00001827	-0.00110441	0.0013682	2.05	0.000667	Si
	Spostamento di interpiano (714; 625) tra "Cordolo" e "appoggio pilastri"	2701	-0.0000102	0.00026376	3641	-0.00001827	-0.00110441	0.0013682	2.05	0.000667	Si
	Spostamento di interpiano (2180; 625) tra "Cordolo" e "Copertura"	2745	0.00003273	0.00006307	4215	0.00025254	-0.00195303	0.00202805	3.25	0.000624	Si
14	Spostamento di interpiano (1739; 625) tra "appoggio pilastri" e "Copertura"	3677	0.00002249	-0.00114107	4207	0.0002707	-0.00199014	0.0008846	1.2	0.000737	Si
	Spostamento di interpiano (1665; 625) tra "appoggio pilastri" e "Copertura"	3674	0.00002122	-0.00116667	4206	0.0002707	-0.00198464	0.00085517	1.2	0.000713	Si
	Spostamento di interpiano (1739; 625) tra "Cordolo" e "appoggio pilastri"	2737	0.00000393	0.0002458	3677	0.00002249	-0.00114107	0.00138699	2.05	0.000677	Si
	Spostamento di interpiano (714; 625) tra "Cordolo" e "appoggio pilastri"	2701	-0.00001157	0.00026581	3641	-0.00002393	-0.00109095	0.00135682	2.05	0.000662	Si

Comb.	Titolo	Nodo inferiore			Nodo superiore			δ	h	δ/h	Ver.
		Indice	X	Y	Indice	X	Y				
	Spostamento di interpiano (2180; 625) tra "Cordolo" e "Copertura"	2745	0.00003238	0.00005817	4215	0.0002707	-0.00202267	0.00209444	3.25	0.000644	Si
15	Spostamento di interpiano (1074; 625) tra "appoggio pilastri" e "Copertura"	3654	-0.00000926	0.00048414	4204	0.00026171	-0.00136147	0.00186539	1.2	0.001554	Si
	Spostamento di interpiano (714; 625) tra "appoggio pilastri" e "Copertura"	3641	-0.00002209	-0.00070532	4202	0.00026171	-0.00137126	0.00072389	1.2	0.000603	Si
	Spostamento di interpiano (714; 625) tra "Cordolo" e "appoggio pilastri"	2701	-0.00001347	0.00028018	3641	-0.00002209	-0.00070532	0.00098554	2.05	0.000481	Si
	Spostamento di interpiano (714; 625) tra "Cordolo" e "appoggio pilastri"	2701	-0.00001347	0.00028018	3641	-0.00002209	-0.00070532	0.00098554	2.05	0.000481	Si
	Spostamento di interpiano (2180; 625) tra "Cordolo" e "Copertura"	2745	0.00004367	0.00009981	4215	0.00026171	-0.00132894	0.0014453	3.25	0.000445	Si
16	Spostamento di interpiano (1074; 625) tra "appoggio pilastri" e "Copertura"	3654	-0.00001549	0.00048406	4204	0.00027987	-0.00136344	0.00187096	1.2	0.001559	Si
	Spostamento di interpiano (714; 625) tra "appoggio pilastri" e "Copertura"	3641	-0.00002775	-0.00069186	4202	0.00027987	-0.00135121	0.00072758	1.2	0.000606	Si
	Spostamento di interpiano (1739; 625) tra "Cordolo" e "appoggio pilastri"	2737	0.00000839	0.00026358	3677	0.00003144	-0.00071343	0.00097728	2.05	0.000477	Si
	Spostamento di interpiano (714; 625) tra "Cordolo" e "appoggio pilastri"	2701	-0.00001484	0.00028223	3641	-0.00002775	-0.00069186	0.00097417	2.05	0.000475	Si
	Spostamento di interpiano (2180; 625) tra "Cordolo" e "Copertura"	2745	0.00004332	0.00009491	4215	0.00027987	-0.00139858	0.00151211	3.25	0.000465	Si

8 Verifiche delle fondazioni

8.1 Verifiche piastre C.A. di fondazione

Le unità di misura elencate nel capitolo sono in [m, kN, deg] ove non espressamente specificato.

Nodo: indice del nodo di verifica.

Dir.: direzione della sezione di verifica.

B: base della sezione rettangolare di verifica. [m]

H: altezza della sezione rettangolare di verifica. [m]

A. sup.: area barre armatura superiori. [m²]

C. sup.: distanza media delle barre superiori dal bordo superiore della sezione. [m]

A. inf.: area barre armatura inferiori. [m²]

C. inf.: distanza media delle barre inferiori dal bordo inferiore della sezione. [m]

Comb.: combinazione di verifica.

M: momento flettente. [kN*m]

N: sforzo normale. [kN]

Mu: momento flettente ultimo. [kN*m]

Nu: sforzo normale ultimo. [kN]

c.s.: coefficiente di sicurezza.

Verifica: stato di verifica.

σ_c : tensione nel calcestruzzo. [kN/m²]

σ_{lim} : tensione limite. [kN/m²]

Es/Ec: coefficiente di omogenizzazione.

σ_f : tensione nell'acciaio d'armatura. [kN/m²]

ϵ_{sm} : deformazione unitaria media delle barre di armatura.

Δ_{max} : distanza massima tra le fessure. [m]

Wd: valore di calcolo di apertura delle fessure. [m]

Comb.: combinazione.

Fh: componente orizzontale del carico. [kN]

Fv: componente verticale del carico. [kN]

Cnd: resistenza valutata a breve o lungo termine (BT - LT).

Ad: adesione di progetto. [kN/m²]

Phi: angolo di attrito di progetto. [deg]

RPI: resistenza passiva laterale unitaria di progetto. [kN/m]

γ_R : coefficiente parziale sulla resistenza di progetto.

Rd: resistenza alla traslazione di progetto. [kN]

Ed: azione di progetto. [kN]

Rd/Ed: coefficiente di sicurezza allo scorrimento.

ID: indice della verifica di capacità portante.

Fx: componente lungo x del carico. [kN]

Fy: componente lungo y del carico. [kN]

Fz: componente verticale del carico. [kN]

Mx: componente lungo x del momento. [kN*m]

My: componente lungo y del momento. [kN*m]

ix: inclinazione del carico in x. [deg]

iy: inclinazione del carico in y. [deg]

ex: eccentricità del carico in x. [m]

ey: eccentricità del carico in y. [m]

B': larghezza efficace. [m]

L': lunghezza efficace. [m]

Cnd: resistenza valutata per condizione a breve o lungo termine (BT - LT).

C: coesione di progetto. [kN/m²]

Qs: sovraccarico laterale da piano di posa. [kN/m²]

Rd: resistenza alla rottura del complesso di progetto. [kN]

Ed: azione di progetto (sforzo normale al piano di posa). [kN]

Rd/Ed: coefficiente di sicurezza alla capacità portante.

N:

Nq: fattore di capacità portante per il termine di sovraccarico.

Nc: fattore di capacità portante per il termine coesivo.

Ng: fattore di capacità portante per il termine attritivo.

S:

Sq: fattore correttivo di capacità portante per forma (shape), per il termine di sovraccarico.

Sc: fattore correttivo di capacità portante per forma (shape), per il termine coesivo.

Sg: fattore correttivo di capacità portante per forma (shape), per il termine attritivo.

D:

Dq: fattore correttivo di capacità portante per approfondimento (deep), per il termine di sovraccarico.

Dc: fattore correttivo di capacità portante per approfondimento (deep), per il termine coesivo.

Dg: fattore correttivo di capacità portante per approfondimento (deep), per il termine attritivo.

I:

Iq: fattore correttivo di capacità portante per inclinazione del carico, per il termine di sovraccarico.

Ic: fattore correttivo di capacità portante per inclinazione del carico, per il termine coesivo.

Ig: fattore correttivo di capacità portante per inclinazione del carico, per il termine attritivo.

B:

Bq: fattore correttivo di capacità portante per inclinazione della base, per il termine di sovraccarico.

Bc: fattore correttivo di capacità portante per inclinazione della base, per il termine coesivo.

Bg: fattore correttivo di capacità portante per inclinazione della base, per il termine attritivo.

G:

Gq: fattore correttivo di capacità portante per inclinazione del pendio, per il termine di sovraccarico.

Gc: fattore correttivo di capacità portante per inclinazione del pendio, per il termine coesivo.

Gg: fattore correttivo di capacità portante per inclinazione del pendio, per il termine attritivo.

P:

Pq: fattore correttivo di capacità portante per punzonamento, per il termine di sovraccarico.

Pc: fattore correttivo di capacità portante per punzonamento, per il termine coesivo.

Pg: fattore correttivo di capacità portante per punzonamento, per il termine attritivo.

E:

Eq: fattore correttivo di capacità portante per sisma (earthquake), per il termine di sovraccarico.

Ec: fattore correttivo di capacità portante per sisma (earthquake), per il termine coesivo.

Eg: fattore correttivo di capacità portante per sisma (earthquake), per il termine attritivo.

Platea a "Fondazione"

Verifiche condotte secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

Geometria

Caratteristiche dei materiali

Acciaio: B450C Fyk 450000

Calcestruzzo: C25/30 Rck 30000

Sistema di riferimento e direzioni di armatura

Le coordinate citate nel seguito sono espresse in un sistema di riferimento cartesiano con origine in (0; 0; -0.45), direzione dell'asse X = (0.01; 0; 0), direzione dell'asse Y = (0; 0.01; 0).

Le direzioni X/Y di armatura e le sezioni X/Y di verifica sono individuate dagli assi del sistema di riferimento.

Verifiche nei nodi**Verifiche SLU flessione nei nodi**

La struttura è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per le combinazioni SLV, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	Mu	Nu	c.s.	Verifica
766	X	1	0.3	0.00077	0.049	0.000565	0.036	SLU 16	-70.5666	0	-71.9793	0	1.02	Si
764	X	1	0.3	0.00077	0.049	0.000565	0.036	SLU 16	-70.4831	0	-71.9793	0	1.0212	Si
767	X	1	0.3	0.00077	0.049	0.000565	0.036	SLU 16	-70.3868	0	-71.9793	0	1.0226	Si
867	X	1	0.3	0.00077	0.049	0.000565	0.036	SLU 16	-70.13	0	-71.9793	0	1.0264	Si
762	X	1	0.3	0.00077	0.049	0.000565	0.036	SLU 16	-70.109	0	-71.9793	0	1.0267	Si

Verifiche SLD Resistenza flessione nei nodi

La struttura è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	Mu	Nu	c.s.	Verifica
2010	X	0.5	0.3	0.000385	0.049	0.000283	0.036	SLD 6	-22.0337	0	-32.1287	0	1.4582	Si
764	X	1	0.3	0.00077	0.049	0.000565	0.036	SLD 2	-46.1688	0	-68.3936	0	1.4814	Si
766	X	1	0.3	0.00077	0.049	0.000565	0.036	SLD 2	-46.1174	0	-68.3936	0	1.483	Si
762	X	1	0.3	0.00077	0.049	0.000565	0.036	SLD 2	-46.0251	0	-68.3936	0	1.486	Si
767	X	1	0.3	0.00077	0.049	0.000565	0.036	SLD 2	-45.8967	0	-68.3936	0	1.4902	Si

Verifiche SLE tensione calcestruzzo nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	σc	σlim	Es/Ec	Verifica
766	X	1	0.3	0.00077	0.049	0.000565	0.036	SLE QP 1	-45.4399	0	-5706	11205	15	Si
764	X	1	0.3	0.00077	0.049	0.000565	0.036	SLE QP 1	-45.3833	0	-5699	11205	15	Si
767	X	1	0.3	0.00077	0.049	0.000565	0.036	SLE QP 1	-45.3316	0	-5692	11205	15	Si
867	X	1	0.3	0.00077	0.049	0.000565	0.036	SLE QP 1	-45.1942	0	-5675	11205	15	Si
762	X	1	0.3	0.00077	0.049	0.000565	0.036	SLE QP 1	-45.1453	0	-5669	11205	15	Si

Verifiche SLE tensione acciaio nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	σf	σlim	Es/Ec	Verifica
766	X	1	0.3	0.00077	0.049	0.000565	0.036	SLE RA 4	-50.4743	0	286856	360000	15	Si
764	X	1	0.3	0.00077	0.049	0.000565	0.036	SLE RA 4	-50.4087	0	286484	360000	15	Si
767	X	1	0.3	0.00077	0.049	0.000565	0.036	SLE RA 4	-50.351	0	286155	360000	15	Si
867	X	1	0.3	0.00077	0.049	0.000565	0.036	SLE RA 4	-50.1724	0	285141	360000	15	Si
762	X	1	0.3	0.00077	0.049	0.000565	0.036	SLE RA 4	-50.1347	0	284926	360000	15	Si

Verifiche SLE fessurazione nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	εsm	Δmax	Wd	Es/Ec	Verifica
766	X	1	0.3	0.00077	0.049	0.000565	0.036	SLE QP 1	-45.4399	0	0.00075	0.388	0.000292	15	Si
764	X	1	0.3	0.00077	0.049	0.000565	0.036	SLE QP 1	-45.3833	0	0.00075	0.388	0.000291	15	Si
767	X	1	0.3	0.00077	0.049	0.000565	0.036	SLE QP 1	-45.3316	0	0.00075	0.388	0.000291	15	Si
867	X	1	0.3	0.00077	0.049	0.000565	0.036	SLE QP 1	-45.1942	0	0.00075	0.388	0.00029	15	Si
762	X	1	0.3	0.00077	0.049	0.000565	0.036	SLE QP 1	-45.1453	0	0.00075	0.388	0.00029	15	Si

Verifiche geotecniche**Dati geometrici dell'impronta di calcolo**

Forma dell'impronta di calcolo: rettangolare di area equivalente

Centro impronta, nel sistema globale: 12.1; 3.7; -0.8

Lato minore B dell'impronta: 7.3

Lato maggiore L dell'impronta: 24.1

Area dell'impronta rettangolare di calcolo: 176.9

Verifica di scorrimento sul piano di posa

Coefficiente di sicurezza minimo per scorrimento 5.88

Comb.	Fh	Fv	Cnd	Ad	Phi	RPI	yR	Rd	Ed	Rd/Ed	Verifica
SLU 4	0	-3778.74	LT	0	18	0.95	1.1	1138.04	0	14649364551.93	Si
SLV 1	183.87	-3619.56	LT	0	18	0.95	1.1	1080.63	183.87	5.88	Si

Verifiche geotecniche di capacità portante sul piano di posa

Profondità massima del bulbo di rottura considerato: 6.69 m

Peso specifico efficace del terreno di progetto γs: 1836 daN/m3

Accelerazione normalizzata massima attesa al suolo Amax per verifiche in SLD: 0.009

Accelerazione normalizzata massima attesa al suolo Amax per verifiche in SLV: 0.018

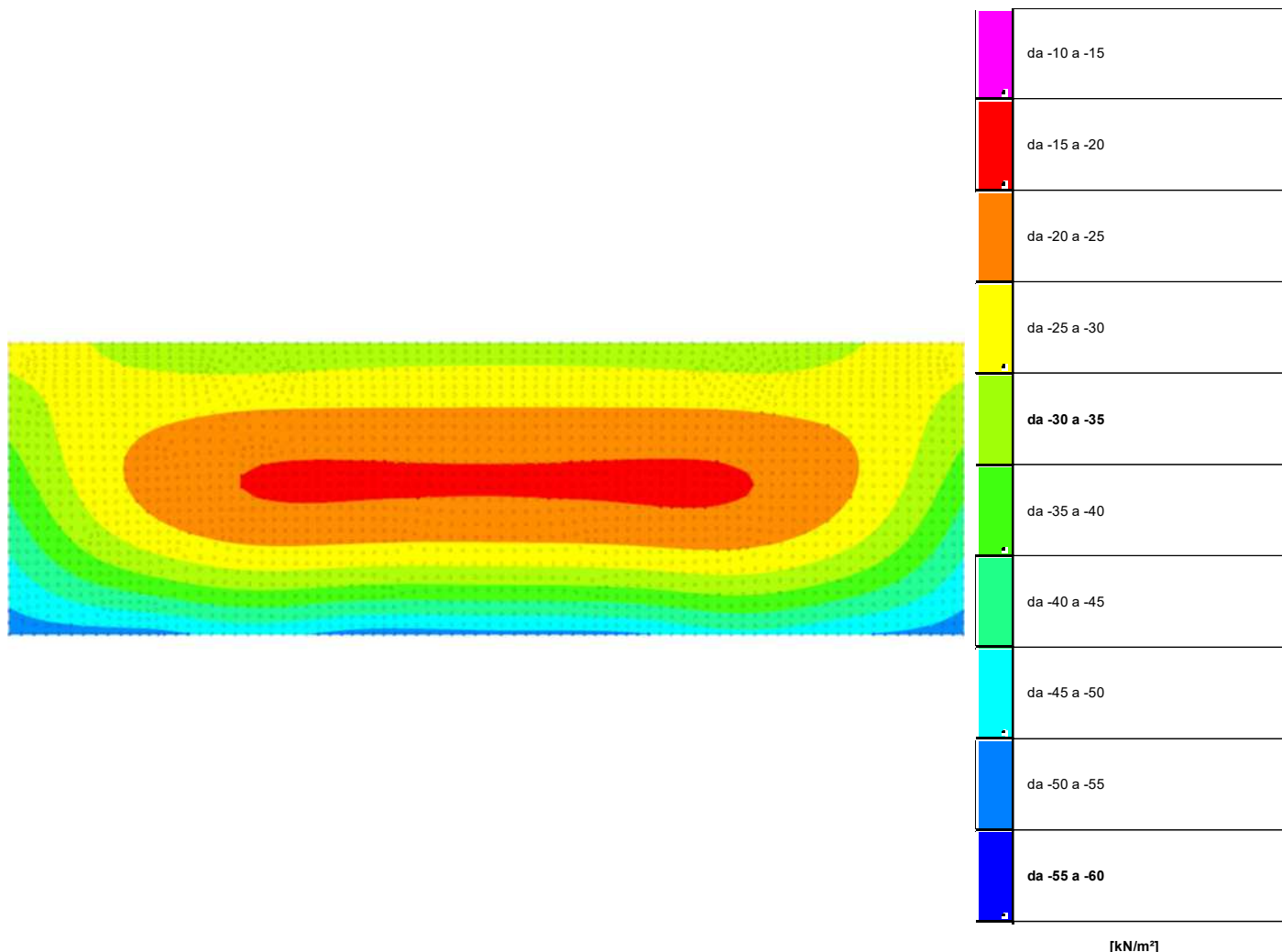
Coefficiente di sicurezza minimo per portanza 26.25

ID	Comb.	Fx	Fy	Fz	Mx	My	ix	iy	ex	ey	B'	L'	Cnd	C	Phi	Qs	yR	Rd	Ed	Rd/Ed	Verifica
1	SLU 16	0	0	-5235.76	1594.1352	362.9332	0	0	0.07	0.3	6.73	23.97	LT	0	33	5	2.3	137448.94	5235.76	26.25	si
2	SLV 5	0	-160.82	-3619.76	1602.1593	482.6099	0	-3	0.44	0.13	6.45	23.84	LT	0	33	5	2.3	110668.77	3619.76	30.57	si
3	SLD 5	0	-75.52	-3619.87	1292.5483	371.1782	0	-1	-0.1	0.36	6.62	23.9	LT	0	33	5	2.3	125100.52	3619.87	34.56	si

Verifiche geotecniche di capacità portante - Fattori utilizzati nel calcolo di Rd

ID	N			S			D			I			B			G			P			E		
	Nq	Nc	Ng	Sq	Sc	Sg	Dq	Dc	Dg	Iq	Ic	Ig	Bq	Bc	Bg	Gq	Gc	Gg	Pq	Pc	Pg	Eq	Ec	Eg
1	26	38	32	1.15	1.16	0.92	0	0	0	1	1	1	1	1	1	0	0	0				1	1	1
2	26	38	32	1.15	1.15	0.92	0	0	0	0.92	0.92	0.88	1	1	1	0	0	0				0.99	0.99	0.99
3	26	38	32	1.15	1.16	0.92	0	0	0	0.96	0.96	0.94	1	1	1	0	0	0				1	1	1

8.2 Pressioni terreno in SLU



Rappresentazione in pianta delle massime compressioni sul terreno in famiglia SLU.

Nodo: Nodo che interagisce col terreno.

Ind.: indice del nodo.

Pressione minima: situazione in cui si verifica la pressione minima nel nodo.

Cont.: nome breve della condizione o combinazione di carico a cui si riferisce la pressione minima.

uz: spostamento massimo verticale del nodo. [m]

Valore: pressione minima sul terreno del nodo. [kN/m²]

Pressione massima: situazione in cui si verifica la pressione massima nel nodo.

Cont.: nome breve della condizione o combinazione di carico a cui si riferisce la pressione massima.

uz: spostamento minimo verticale del nodo. [m]

Valore: pressione massima sul terreno del nodo. [kN/m²]

Compressione estrema massima -52.846 al nodo di indice 3, di coordinate $x = 0$, $y = 0$, $z = -0.6$, nel contesto SLU 16.

Spostamento estremo minimo -0.0105693 al nodo di indice 3, di coordinate $x = 0$, $y = 0$, $z = -0.6$, nel contesto SLU 16.

Spostamento estremo massimo -0.0026256 al nodo di indice 1227, di coordinate $x = 16.74$, $y = 3.78$, $z = -0.6$, nel contesto SLU 1.

Nodo	Ind.	Cont.	Pressione minima		Pressione massima	
			uz	Valore	uz	Valore
3		SLU 16	-0.0105693	-52.846	-0.0067827	-33.914
4		SLU 16	-0.0105191	-52.596	-0.0067494	-33.747
5		SLU 16	-0.0104836	-52.418	-0.0067251	-33.626
6		SLU 16	-0.0104571	-52.286	-0.0067064	-33.532

Nodo Ind.	Cont.	Pressione minima		Pressione massima		
		uz	Valore	uz	Valore	
7	SLU 16	-0.0104359	-52.179	SLU 1	-0.0066907	-33.453
8	SLU 16	-0.0104186	-52.093	SLU 1	-0.0066771	-33.386
9	SLU 16	-0.0104047	-52.023	SLU 1	-0.0066651	-33.325
10	SLU 16	-0.0103936	-51.968	SLU 1	-0.0066538	-33.269
11	SLU 16	-0.0103852	-51.926	SLU 1	-0.0066423	-33.212
12	SLU 16	-0.010379	-51.895	SLU 1	-0.0066292	-33.146
13	SLU 16	-0.010374	-51.87	SLU 1	-0.0066169	-33.085
14	SLU 16	-0.0103665	-51.832	SLU 1	-0.0066014	-33.007
15	SLU 16	-0.010349	-51.745	SLU 1	-0.0065793	-32.896
16	SLU 16	-0.0103075	-51.538	SLU 1	-0.0065429	-32.714
17	SLU 16	-0.0102703	-51.351	SLU 1	-0.0065134	-32.567
18	SLU 16	-0.0101648	-50.824	SLU 1	-0.0064369	-32.184
19	SLU 16	-0.0100466	-50.233	SLU 1	-0.0063533	-31.766
20	SLU 16	-0.0099336	-49.668	SLU 1	-0.0062733	-31.367
21	SLU 16	-0.0098348	-49.174	SLU 1	-0.0062023	-31.011
22	SLU 16	-0.009757	-48.785	SLU 1	-0.0061443	-30.722
23	SLU 16	-0.0097051	-48.525	SLU 1	-0.0061022	-30.511
24	SLU 16	-0.0096816	-48.408	SLU 1	-0.0060777	-30.388
25	SLU 16	-0.0096877	-48.439	SLU 1	-0.0060713	-30.357
26	SLU 16	-0.0097229	-48.615	SLU 1	-0.0060829	-30.414
27	SLU 16	-0.009785	-48.925	SLU 1	-0.006111	-30.555
28	SLU 16	-0.0098701	-49.351	SLU 1	-0.0061536	-30.768
29	SLU 16	-0.0099726	-49.863	SLU 1	-0.0062072	-31.036
30	SLU 16	-0.0100839	-50.42	SLU 1	-0.006267	-31.335
31	SLU 16	-0.01019	-50.95	SLU 1	-0.0063247	-31.624
32	SLU 16	-0.0102715	-51.357	SLU 1	-0.0063693	-31.847
33	SLU 16	-0.0103346	-51.673	SLU 1	-0.0064038	-32.019
34	SLU 16	-0.0103798	-51.899	SLU 1	-0.0064284	-32.142
35	SLU 16	-0.0104076	-52.038	SLU 1	-0.0064435	-32.217
36	SLU 16	-0.0104198	-52.099	SLU 1	-0.0064501	-32.25
37	SLU 16	-0.0104203	-52.102	SLU 1	-0.0064504	-32.252
38	SLU 16	-0.0104138	-52.069	SLU 1	-0.0064468	-32.234
39	SLU 16	-0.0104013	-52.006	SLU 1	-0.0064395	-32.197
40	SLU 16	-0.0103849	-51.925	SLU 1	-0.0064297	-32.148
41	SLU 16	-0.0103664	-51.832	SLU 1	-0.0064183	-32.092
42	SLU 16	-0.0103465	-51.732	SLU 1	-0.0064061	-32.031
43	SLU 16	-0.0103254	-51.627	SLU 1	-0.0063931	-31.966
44	SLU 16	-0.0103044	-51.522	SLU 1	-0.0063802	-31.901
45	SLU 16	-0.0102849	-51.425	SLU 1	-0.0063681	-31.841
46	SLU 16	-0.0102741	-51.37	SLU 1	-0.0063609	-31.804
47	SLU 16	-0.0102725	-51.363	SLU 1	-0.0063588	-31.794
48	SLU 16	-0.0102745	-51.373	SLU 1	-0.0063587	-31.793
49	SLU 16	-0.0102757	-51.378	SLU 1	-0.0063579	-31.789
50	SLU 16	-0.0102753	-51.376	SLU 1	-0.006356	-31.78
51	SLU 16	-0.0102734	-51.367	SLU 1	-0.0063532	-31.766
52	SLU 16	-0.0102696	-51.348	SLU 1	-0.0063491	-31.746
53	SLU 16	-0.0102625	-51.313	SLU 1	-0.006343	-31.715
54	SLU 16	-0.0102516	-51.258	SLU 1	-0.0063348	-31.674
55	SLU 16	-0.0102335	-51.168	SLU 1	-0.0063226	-31.613
56	SLU 16	-0.0102033	-51.017	SLU 1	-0.0063037	-31.519
57	SLU 16	-0.010156	-50.78	SLU 1	-0.0062753	-31.377
58	SLU 16	-0.0100905	-50.452	SLU 1	-0.0062368	-31.184
59	SLU 16	-0.0100062	-50.031	SLU 1	-0.0061878	-30.939
60	SLU 16	-0.0099903	-49.515	SLU 1	-0.0061284	-30.642
61	SLU 16	-0.0097736	-48.868	SLU 1	-0.0060547	-30.273
62	SLU 16	-0.0096384	-48.192	SLU 1	-0.0059785	-29.892
63	SLU 16	-0.0095117	-47.559	SLU 1	-0.005908	-29.54
64	SLU 16	-0.0094023	-47.012	SLU 1	-0.0058484	-29.242
65	SLU 16	-0.0093159	-46.579	SLU 1	-0.0058029	-29.015
66	SLU 16	-0.0092568	-46.284	SLU 1	-0.005774	-28.87
67	SLU 16	-0.0092276	-46.138	SLU 1	-0.0057632	-28.816
68	SLU 16	-0.0092294	-46.147	SLU 1	-0.0057711	-28.856
69	SLU 16	-0.0092617	-46.309	SLU 1	-0.0057974	-28.987
70	SLU 16	-0.0093228	-46.614	SLU 1	-0.0058409	-29.205
71	SLU 16	-0.0094089	-47.044	SLU 1	-0.0058994	-29.497
72	SLU 16	-0.0095146	-47.573	SLU 1	-0.0059696	-29.848
73	SLU 16	-0.0096317	-48.159	SLU 1	-0.0060465	-30.232
74	SLU 16	-0.0097452	-48.726	SLU 1	-0.0061206	-30.603
75	SLU 16	-0.0098431	-49.215	SLU 1	-0.0061848	-30.924
76	SLU 16	-0.0099204	-49.602	SLU 1	-0.0062365	-31.182
77	SLU 16	-0.0099815	-49.907	SLU 1	-0.0062798	-31.399
78	SLU 16	-0.0100323	-50.162	SLU 1	-0.0063204	-31.602
79	SLU 16	-0.010079	-50.395	SLU 1	-0.006363	-31.815
80	SLU 16	-0.0101287	-50.643	SLU 1	-0.0064113	-32.056
81	SLU 16	-0.0101836	-50.918	SLU 1	-0.0064662	-32.331
82	SLU 16	-0.0102398	-51.199	SLU 1	-0.0065226	-32.613
83	SLU 16	-0.0103022	-51.511	SLU 1	-0.0065847	-32.923
84	SLU 16	-0.0103728	-51.864	SLU 1	-0.0066531	-33.266
85	SLU 16	-0.0104549	-52.274	SLU 1	-0.0067293	-33.646
86	SLU 16	-0.0105497	-52.748	SLU 1	-0.0068131	-34.065
87	SLU 16	-0.0099133	-49.567	SLU 1	-0.0063176	-31.588
88	SLU 16	-0.0099401	-49.7	SLU 1	-0.0063443	-31.721
89	SLU 16	-0.009947	-49.735	SLU 1	-0.0063587	-31.793
90	SLU 16	-0.0098437	-49.219	SLU 1	-0.0062655	-31.328
91	SLU 16	-0.0099496	-49.748	SLU 1	-0.0063695	-31.848
92	SLU 16	-0.0099741	-49.87	SLU 1	-0.0063924	-31.962
93	SLU 16	-0.0098474	-49.237	SLU 1	-0.0061155	-30.578
94	SLU 16	-0.0097491	-48.745	SLU 1	-0.0061991	-30.995
95	SLU 16	-0.0098352	-49.176	SLU 1	-0.0061083	-30.542
96	SLU 16	-0.0095167	-47.583	SLU 1	-0.0059348	-29.674
97	SLU 16	-0.0098136	-49.068	SLU 1	-0.0060963	-30.481
98	SLU 16	-0.0094149	-47.075	SLU 1	-0.0058802	-29.401
99	SLU 16	-0.0092219	-46.109	SLU 1	-0.0057336	-28.668
100	SLU 16	-0.0093212	-46.606	SLU 1	-0.0058312	-29.156
101	SLU 16	-0.009244	-46.22	SLU 1	-0.0057928	-28.964
102	SLU 16	-0.0090995	-45.497	SLU 1	-0.0056646	-28.323
103	SLU 16	-0.009188	-45.94	SLU 1	-0.0057677	-28.838
104	SLU 16	-0.0096305	-48.152	SLU 1	-0.0061167	-30.583
105	SLU 16	-0.0089847	-44.923	SLU 1	-0.0056009	-28.005

Nodo	Pressione minima			Pressione massima			
	Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
106	SLU 16		-0.0097307	-48.654	SLU 1	-0.0060507	-30.253
107	SLU 16		-0.0088859	-44.43	SLU 1	-0.0055472	-27.736
108	SLU 16		-0.0095635	-47.817	SLU 1	-0.0059305	-29.653
109	SLU 16		-0.0091556	-45.778	SLU 1	-0.0057572	-28.786
110	SLU 16		-0.0095991	-47.955	SLU 1	-0.0059743	-29.871
111	SLU 16		-0.0097688	-48.844	SLU 1	-0.0060712	-30.356
112	SLU 16		-0.0096671	-48.336	SLU 1	-0.005996	-29.98
113	SLU 16		-0.0096648	-48.324	SLU 1	-0.0060144	-30.072
114	SLU 16		-0.0088028	-44.014	SLU 1	-0.0055034	-27.517
115	SLU 16		-0.0095969	-47.984	SLU 1	-0.0059508	-29.754
116	SLU 16		-0.0094112	-47.056	SLU 1	-0.0058416	-29.208
117	SLU 16		-0.0091425	-45.712	SLU 1	-0.0057588	-28.794
118	SLU 16		-0.0096445	-48.223	SLU 1	-0.0059812	-29.906
119	SLU 16		-0.009624	-48.12	SLU 1	-0.0059677	-29.839
120	SLU 16		-0.0093113	-46.557	SLU 1	-0.0057842	-28.921
121	SLU 16		-0.0087452	-43.726	SLU 1	-0.0054751	-27.376
122	SLU 16		-0.0096597	-48.299	SLU 1	-0.0059935	-29.967
123	SLU 16		-0.0094841	-47.42	SLU 1	-0.0058839	-29.42
124	SLU 16		-0.0091632	-45.816	SLU 1	-0.0057812	-28.906
125	SLU 16		-0.0094992	-47.496	SLU 1	-0.0060264	-30.132
126	SLU 16		-0.0092115	-46.058	SLU 1	-0.0058205	-29.102
127	SLU 16		-0.0093849	-46.924	SLU 1	-0.0059463	-29.732
128	SLU 16		-0.0087153	-43.577	SLU 1	-0.0054636	-27.318
129	SLU 16		-0.0092858	-46.429	SLU 1	-0.0058758	-29.379
130	SLU 16		-0.0096027	-48.014	SLU 1	-0.0060695	-30.348
131	SLU 16		-0.0096752	-48.376	SLU 1	-0.0061272	-30.636
132	SLU 16		-0.0097532	-48.766	SLU 1	-0.0061917	-30.959
133	SLU 16		-0.0087533	-43.767	SLU 1	-0.0054993	-27.497
134	SLU 16		-0.0087158	-43.579	SLU 1	-0.0054704	-27.352
135	SLU 16		-0.0095233	-47.617	SLU 1	-0.0060117	-30.058
136	SLU 16		-0.0093493	-46.747	SLU 1	-0.0058941	-29.471
137	SLU 16		-0.0094419	-47.209	SLU 1	-0.0059555	-29.777
138	SLU 16		-0.0097739	-48.869	SLU 1	-0.0060726	-30.363
139	SLU 16		-0.0092419	-46.21	SLU 1	-0.0058241	-29.12
140	SLU 16		-0.0088146	-44.073	SLU 1	-0.0055426	-27.713
141	SLU 16		-0.0091247	-45.623	SLU 1	-0.0057478	-28.739
142	SLU 16		-0.0090071	-45.036	SLU 1	-0.005671	-28.355
143	SLU 16		-0.0089009	-44.505	SLU 1	-0.0056009	-28.004
144	SLU 16		-0.0098309	-49.155	SLU 1	-0.0062591	-31.296
145	SLU 16		-0.0097542	-48.771	SLU 1	-0.0060611	-30.305
146	SLU 16		-0.0100863	-50.431	SLU 1	-0.006479	-32.395
147	SLU 16		-0.0099375	-49.687	SLU 1	-0.0063766	-31.883
148	SLU 16		-0.0101385	-50.692	SLU 1	-0.0065138	-32.569
149	SLU 16		-0.0099118	-49.559	SLU 1	-0.0063304	-31.652
150	SLU 16		-0.0100227	-50.113	SLU 1	-0.0064371	-32.186
151	SLU 16		-0.0099737	-49.868	SLU 1	-0.0064035	-32.017
152	SLU 16		-0.0096226	-48.113	SLU 1	-0.0059804	-29.902
153	SLU 16		-0.0096192	-48.096	SLU 1	-0.0059774	-29.887
154	SLU 16		-0.0096171	-48.085	SLU 1	-0.0059704	-29.852
155	SLU 16		-0.0096274	-48.137	SLU 1	-0.0059841	-29.921
156	SLU 16		-0.0096428	-48.214	SLU 1	-0.0059938	-29.969
157	SLU 16		-0.0097089	-48.545	SLU 1	-0.0060344	-30.172
158	SLU 16		-0.00968	-48.4	SLU 1	-0.0060172	-30.086
159	SLU 16		-0.0096394	-48.197	SLU 1	-0.0059924	-29.962
160	SLU 16		-0.0096558	-48.279	SLU 1	-0.0060025	-30.013
161	SLU 16		-0.0099959	-49.98	SLU 1	-0.0064054	-32.027
162	SLU 16		-0.0095785	-47.893	SLU 1	-0.0059495	-29.748
163	SLU 16		-0.0095752	-47.876	SLU 1	-0.0059505	-29.753
164	SLU 16		-0.0095734	-47.867	SLU 1	-0.0059481	-29.74
165	SLU 16		-0.0101763	-50.882	SLU 1	-0.0065397	-32.699
166	SLU 16		-0.010087	-50.435	SLU 1	-0.0064856	-32.428
167	SLU 16		-0.0101893	-50.947	SLU 1	-0.0065724	-32.862
168	SLU 16		-0.0102953	-51.477	SLU 1	-0.0066609	-33.305
169	SLU 16		-0.0103103	-51.552	SLU 1	-0.0066628	-33.14
170	SLU 16		-0.0101832	-50.916	SLU 1	-0.0065475	-32.737
171	SLU 16		-0.0094513	-47.257	SLU 1	-0.0060494	-30.247
172	SLU 16		-0.009484	-47.42	SLU 1	-0.0060784	-30.392
173	SLU 16		-0.0093963	-46.982	SLU 1	-0.0060068	-30.034
174	SLU 16		-0.0095056	-47.528	SLU 1	-0.0060999	-30.499
175	SLU 16		-0.0092992	-46.496	SLU 1	-0.005939	-29.695
176	SLU 16		-0.0094999	-47.499	SLU 1	-0.0061037	-30.519
177	SLU 16		-0.0091898	-45.949	SLU 1	-0.0057318	-28.659
178	SLU 16		-0.0091907	-45.954	SLU 1	-0.0057318	-28.659
179	SLU 16		-0.0091437	-45.719	SLU 1	-0.0057058	-28.529
180	SLU 16		-0.0091661	-45.831	SLU 1	-0.0058497	-29.248
181	SLU 16		-0.0090925	-45.462	SLU 1	-0.0056774	-28.387
182	SLU 16		-0.0089628	-44.814	SLU 1	-0.0056066	-28.033
183	SLU 16		-0.0090306	-45.153	SLU 1	-0.0056434	-28.217
184	SLU 16		-0.0088789	-44.395	SLU 1	-0.0055612	-27.806
185	SLU 16		-0.0089961	-44.981	SLU 1	-0.0056022	-28.011
186	SLU 16		-0.0091589	-45.794	SLU 1	-0.005713	-28.565
187	SLU 16		-0.0087891	-43.946	SLU 1	-0.0055132	-27.566
188	SLU 16		-0.0087924	-43.962	SLU 1	-0.0054817	-27.408
189	SLU 16		-0.0087052	-43.526	SLU 1	-0.0054316	-27.158
190	SLU 16		-0.0088628	-44.314	SLU 1	-0.0055225	-27.612
191	SLU 16		-0.0089598	-44.799	SLU 1	-0.00558	-27.9
192	SLU 16		-0.008706	-43.53	SLU 1	-0.0054699	-27.35
193	SLU 16		-0.0086028	-43.014	SLU 1	-0.0053734	-26.867
194	SLU 16		-0.0086378	-43.189	SLU 1	-0.0054363	-27.181
195	SLU 16		-0.0089105	-44.552	SLU 1	-0.0055506	-27.753
196	SLU 16		-0.0084943	-42.472	SLU 1	-0.0053123	-26.562
197	SLU 16		-0.0083924	-41.962	SLU 1	-0.0052558	-26.279
198	SLU 16		-0.0089935	-44.967	SLU 1	-0.005602	-28.01
199	SLU 16		-0.0090273	-45.137	SLU 1	-0.005756	-28.78
200	SLU 16		-0.0098314	-49.157	SLU 1	-0.0063281	-31.641
201	SLU 16		-0.0085689	-42.845	SLU 1	-0.0054029	-27.015
202	SLU 16		-0.0082922	-41.461	SLU 1	-0.005201	-26.005
203	SLU 16		-0.0097333	-48.667	SLU 1	-0.0062654	-31.327
204	SLU 16		-0.0085383	-42.691	SLU 1	-0.0053928	-26.964

Nodo	Pressione minima			Pressione massima			
	Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
205	SLU 16		-0.0082121	-41.06	SLU 1	-0.0051586	-25.793
206	SLU 16		-0.0089571	-44.785	SLU 1	-0.0055822	-27.911
207	SLU 16		-0.0085185	-42.593	SLU 1	-0.0053898	-26.949
208	SLU 16		-0.0099045	-49.523	SLU 1	-0.0063754	-31.877
209	SLU 16		-0.008877	-44.385	SLU 1	-0.005655	-28.275
210	SLU 16		-0.008156	-40.78	SLU 1	-0.0051308	-25.654
211	SLU 16		-0.008538	-42.69	SLU 1	-0.0054107	-27.054
212	SLU 16		-0.0081365	-40.683	SLU 1	-0.005125	-25.625
213	SLU 16		-0.0090723	-45.361	SLU 1	-0.0056624	-28.312
214	SLU 16		-0.0096225	-48.113	SLU 1	-0.0061946	-30.973
215	SLU 16		-0.0085832	-42.916	SLU 1	-0.0054475	-27.237
216	SLU 16		-0.0081842	-40.921	SLU 1	-0.0051657	-25.829
217	SLU 16		-0.008752	-43.76	SLU 1	-0.0055693	-27.846
218	SLU 16		-0.008654	-43.27	SLU 1	-0.0055001	-27.5
219	SLU 16		-0.0087907	-43.953	SLU 1	-0.0055653	-27.826
220	SLU 16		-0.0088996	-44.498	SLU 1	-0.005637	-28.185
221	SLU 16		-0.0082414	-41.207	SLU 1	-0.0052061	-26.031
222	SLU 16		-0.0086732	-43.366	SLU 1	-0.0054889	-27.445
223	SLU 16		-0.008132	-40.66	SLU 1	-0.0051285	-25.643
224	SLU 16		-0.0085515	-42.758	SLU 1	-0.0054102	-27.051
225	SLU 16		-0.0095235	-47.617	SLU 1	-0.0061303	-30.651
226	SLU 16		-0.0089999	-44.999	SLU 1	-0.0057052	-28.526
227	SLU 16		-0.008327	-41.635	SLU 1	-0.0052636	-26.318
228	SLU 16		-0.0084332	-42.166	SLU 1	-0.0053333	-26.666
229	SLU 16		-0.0094357	-47.178	SLU 1	-0.0060275	-30.137
230	SLU 16		-0.0090957	-45.479	SLU 1	-0.0057733	-28.867
231	SLU 16		-0.0089206	-44.603	SLU 1	-0.0055626	-27.813
232	SLU 16		-0.0093113	-46.557	SLU 1	-0.0059332	-29.666
233	SLU 16		-0.0091982	-45.991	SLU 1	-0.0058485	-29.243
234	SLU 16		-0.0090212	-45.106	SLU 1	-0.0056325	-28.163
235	SLU 16		-0.0099503	-49.752	SLU 1	-0.0064055	-32.027
236	SLU 16		-0.0095477	-47.738	SLU 1	-0.0061166	-30.583
237	SLU 16		-0.0094114	-47.057	SLU 1	-0.0060565	-30.282
238	SLU 16		-0.0088724	-44.362	SLU 1	-0.0055361	-27.68
239	SLU 16		-0.0089572	-44.786	SLU 1	-0.005595	-27.975
240	SLU 16		-0.0088597	-44.298	SLU 1	-0.0055302	-27.651
241	SLU 16		-0.009665	-48.325	SLU 1	-0.0062107	-31.054
242	SLU 16		-0.0088453	-44.226	SLU 1	-0.0055232	-27.616
243	SLU 16		-0.008917	-44.585	SLU 1	-0.0055712	-27.856
244	SLU 16		-0.0088423	-44.211	SLU 1	-0.0055248	-27.624
245	SLU 16		-0.0088348	-44.174	SLU 1	-0.0055195	-27.597
246	SLU 16		-0.0088564	-44.282	SLU 1	-0.0055345	-27.672
247	SLU 16		-0.008886	-44.43	SLU 1	-0.0055527	-27.764
248	SLU 16		-0.0088399	-44.2	SLU 1	-0.0055242	-27.621
249	SLU 16		-0.0088233	-44.116	SLU 1	-0.0055117	-27.558
250	SLU 16		-0.0088646	-44.323	SLU 1	-0.0055398	-27.699
251	SLU 16		-0.0097882	-48.941	SLU 1	-0.0063089	-31.544
252	SLU 16		-0.0099169	-49.585	SLU 1	-0.0064099	-32.05
253	SLU 16		-0.0100539	-50.27	SLU 1	-0.0065159	-32.58
254	SLU 16		-0.0090229	-45.115	SLU 1	-0.0057989	-28.994
255	SLU 16		-0.0089681	-44.84	SLU 1	-0.0057575	-28.787
256	SLU 16		-0.0090708	-45.354	SLU 1	-0.0058354	-29.177
257	SLU 16		-0.0100654	-50.327	SLU 1	-0.0064818	-32.409
258	SLU 16		-0.0088931	-44.465	SLU 1	-0.0057039	-28.52
259	SLU 16		-0.009106	-45.53	SLU 1	-0.0058632	-29.316
260	SLU 16		-0.008792	-43.96	SLU 1	-0.005635	-28.175
261	SLU 16		-0.0099144	-49.572	SLU 1	-0.0063874	-31.937
262	SLU 16		-0.009098	-45.49	SLU 1	-0.0058628	-29.314
263	SLU 16		-0.0084938	-42.469	SLU 1	-0.0053245	-26.623
264	SLU 16		-0.0085788	-42.894	SLU 1	-0.0054988	-27.494
265	SLU 16		-0.0084483	-42.242	SLU 1	-0.0052994	-26.497
266	SLU 16		-0.0084715	-42.358	SLU 1	-0.0053312	-26.56
267	SLU 16		-0.0083108	-41.554	SLU 1	-0.0052024	-26.012
268	SLU 16		-0.0097601	-48.8	SLU 1	-0.0062916	-31.458
269	SLU 16		-0.0082618	-41.309	SLU 1	-0.0051732	-25.866
270	SLU 16		-0.0083294	-41.647	SLU 1	-0.0052141	-26.071
271	SLU 16		-0.008395	-41.975	SLU 1	-0.0052696	-26.348
272	SLU 16		-0.0081376	-40.688	SLU 1	-0.0051008	-25.504
273	SLU 16		-0.0080602	-40.301	SLU 1	-0.0050564	-25.282
274	SLU 16		-0.0083381	-41.691	SLU 1	-0.0052383	-26.192
275	SLU 16		-0.0082755	-41.378	SLU 1	-0.0052043	-26.022
276	SLU 16		-0.0081931	-40.965	SLU 1	-0.0051329	-25.665
277	SLU 16		-0.0079679	-39.84	SLU 1	-0.0050039	-25.02
278	SLU 16		-0.008459	-42.295	SLU 1	-0.005304	-26.52
279	SLU 16		-0.0082016	-41.008	SLU 1	-0.0051644	-25.822
280	SLU 16		-0.0083191	-41.596	SLU 1	-0.0052092	-26.046
281	SLU 16		-0.008124	-40.62	SLU 1	-0.0051231	-25.615
282	SLU 16		-0.0078705	-39.353	SLU 1	-0.0049492	-24.746
283	SLU 16		-0.0080524	-40.262	SLU 1	-0.0050861	-25.431
284	SLU 16		-0.0077794	-38.897	SLU 1	-0.0048987	-24.493
285	SLU 16		-0.0079938	-39.969	SLU 1	-0.0050575	-25.287
286	SLU 16		-0.0096169	-48.085	SLU 1	-0.006202	-31.01
287	SLU 16		-0.0077026	-38.513	SLU 1	-0.0048573	-24.286
288	SLU 16		-0.0079521	-39.761	SLU 1	-0.0050395	-25.198
289	SLU 16		-0.0094887	-47.443	SLU 1	-0.006121	-30.605
290	SLU 16		-0.0093526	-46.763	SLU 1	-0.006035	-30.175
291	SLU 16		-0.0079182	-39.591	SLU 1	-0.0050268	-25.134
292	SLU 16		-0.0076271	-38.135	SLU 1	-0.0048172	-24.086
293	SLU 16		-0.0083851	-41.925	SLU 1	-0.0053724	-26.862
294	SLU 16		-0.0078998	-39.499	SLU 1	-0.005024	-25.12
295	SLU 16		-0.0075747	-37.873	SLU 1	-0.0047912	-23.956
296	SLU 16		-0.0092127	-46.063	SLU 1	-0.0059463	-29.731
297	SLU 16		-0.0079164	-39.582	SLU 1	-0.0050424	-25.212
298	SLU 16		-0.0090892	-45.446	SLU 1	-0.0058672	-29.336
299	SLU 16		-0.008233	-41.165	SLU 1	-0.0051603	-25.802
300	SLU 16		-0.0075451	-37.725	SLU 1	-0.0047791	-23.896
301	SLU 16		-0.0079544	-39.772	SLU 1	-0.0050742	-25.371
302	SLU 16		-0.0082273	-41.137	SLU 1	-0.0052674	-26.337
303	SLU 16		-0.0083342	-41.671	SLU 1	-0.005231	-26.155

Nodo	Pressione minima			Pressione massima			
	Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
304	SLU 16		-0.008017	-40.085	SLU 1	-0.0051212	-25.606
305	SLU 16		-0.0081085	-40.543	SLU 1	-0.0051859	-25.93
306	SLU 16		-0.0075382	-37.691	SLU 1	-0.0047808	-23.904
307	SLU 16		-0.0075738	-37.869	SLU 1	-0.0048079	-24.04
308	SLU 16		-0.0085859	-42.929	SLU 1	-0.0054751	-27.376
309	SLU 16		-0.0084556	-42.278	SLU 1	-0.0053864	-26.932
310	SLU 16		-0.0088663	-44.331	SLU 1	-0.0056728	-28.364
311	SLU 16		-0.0083273	-41.637	SLU 1	-0.005301	-26.505
312	SLU 16		-0.0081991	-40.996	SLU 1	-0.0052173	-26.086
313	SLU 16		-0.0087154	-43.577	SLU 1	-0.0055662	-27.831
314	SLU 16		-0.0080702	-40.351	SLU 1	-0.0051339	-25.669
315	SLU 16		-0.0076301	-38.151	SLU 1	-0.0048474	-24.237
316	SLU 16		-0.0079431	-39.715	SLU 1	-0.0050519	-25.259
317	SLU 16		-0.0089344	-44.672	SLU 1	-0.0057684	-28.842
318	SLU 16		-0.0078229	-39.114	SLU 1	-0.0049742	-24.871
319	SLU 16		-0.0077161	-38.58	SLU 1	-0.0049045	-24.523
320	SLU 16		-0.0090098	-45.049	SLU 1	-0.0057777	-28.888
321	SLU 16		-0.0081541	-40.77	SLU 1	-0.0051158	-25.579
322	SLU 16		-0.0082417	-41.208	SLU 1	-0.0051769	-25.884
323	SLU 16		-0.00916	-45.8	SLU 1	-0.0058886	-29.443
324	SLU 16		-0.0093249	-46.625	SLU 1	-0.0060101	-30.05
325	SLU 16		-0.0081032	-40.516	SLU 1	-0.0050876	-25.438
326	SLU 16		-0.0083897	-41.949	SLU 1	-0.0053942	-26.971
327	SLU 16		-0.0081708	-40.854	SLU 1	-0.0051354	-25.677
328	SLU 16		-0.0087821	-43.911	SLU 1	-0.0056715	-28.357
329	SLU 16		-0.008072	-40.36	SLU 1	-0.0050708	-25.354
330	SLU 16		-0.0084119	-42.06	SLU 1	-0.0054139	-27.07
331	SLU 16		-0.0081261	-40.63	SLU 1	-0.0051091	-25.545
332	SLU 16		-0.0080581	-40.291	SLU 1	-0.0050664	-25.32
333	SLU 16		-0.0094873	-47.436	SLU 1	-0.0061304	-30.652
334	SLU 16		-0.0086805	-43.402	SLU 1	-0.0056047	-28.023
335	SLU 16		-0.0080519	-40.259	SLU 1	-0.0050615	-25.308
336	SLU 16		-0.0084651	-42.325	SLU 1	-0.0054536	-27.268
337	SLU 16		-0.0080492	-40.246	SLU 1	-0.005061	-25.305
338	SLU 16		-0.0085316	-42.658	SLU 1	-0.0055014	-27.507
339	SLU 16		-0.0080948	-40.474	SLU 1	-0.0050905	-25.453
340	SLU 16		-0.0085988	-42.994	SLU 1	-0.005549	-27.745
341	SLU 16		-0.0080642	-40.321	SLU 1	-0.0050719	-25.359
342	SLU 16		-0.0080745	-40.373	SLU 1	-0.0050784	-25.392
343	SLU 16		-0.0080405	-40.203	SLU 1	-0.0050568	-25.284
344	SLU 16		-0.008048	-40.24	SLU 1	-0.0050619	-25.309
345	SLU 16		-0.0096532	-48.266	SLU 1	-0.0062524	-31.262
346	SLU 16		-0.0098229	-49.115	SLU 1	-0.0063764	-31.882
347	SLU 16		-0.00983	-49.15	SLU 1	-0.0063415	-31.708
348	SLU 16		-0.0096661	-48.33	SLU 1	-0.0062391	-31.196
349	SLU 16		-0.0077942	-38.971	SLU 1	-0.0049158	-24.579
350	SLU 16		-0.0077784	-38.892	SLU 1	-0.004907	-24.535
351	SLU 16		-0.0076344	-38.172	SLU 1	-0.0048089	-24.044
352	SLU 16		-0.0076597	-38.299	SLU 1	-0.0048244	-24.122
353	SLU 16		-0.0094964	-47.482	SLU 1	-0.0061333	-30.667
354	SLU 16		-0.0075934	-37.967	SLU 1	-0.0047845	-23.922
355	SLU 16		-0.0077448	-38.724	SLU 1	-0.0048883	-24.441
356	SLU 16		-0.0075315	-37.657	SLU 1	-0.0047482	-23.741
357	SLU 16		-0.007693	-38.465	SLU 1	-0.0048593	-24.296
358	SLU 16		-0.0076439	-38.22	SLU 1	-0.0048324	-24.162
359	SLU 16		-0.0074627	-37.314	SLU 1	-0.0047083	-23.542
360	SLU 16		-0.0077607	-38.803	SLU 1	-0.0048959	-24.48
361	SLU 16		-0.0075874	-37.937	SLU 1	-0.0048017	-24.008
362	SLU 16		-0.0093273	-46.637	SLU 1	-0.0060276	-30.138
363	SLU 16		-0.0079614	-39.807	SLU 1	-0.0051315	-25.657
364	SLU 16		-0.0073905	-36.952	SLU 1	-0.0046669	-23.334
365	SLU 16		-0.0076367	-38.184	SLU 1	-0.0048119	-24.06
366	SLU 16		-0.0075234	-37.617	SLU 1	-0.0047672	-23.836
367	SLU 16		-0.0073075	-36.538	SLU 1	-0.0046198	-23.099
368	SLU 16		-0.0074578	-37.289	SLU 1	-0.0047325	-23.663
369	SLU 16		-0.007398	-36.99	SLU 1	-0.0047019	-23.51
370	SLU 16		-0.0072225	-36.113	SLU 1	-0.004572	-22.86
371	SLU 16		-0.0073489	-36.745	SLU 1	-0.0046783	-23.392
372	SLU 16		-0.0091429	-45.715	SLU 1	-0.0059121	-29.561
373	SLU 16		-0.0073134	-36.567	SLU 1	-0.0046633	-23.316
374	SLU 16		-0.0071422	-35.711	SLU 1	-0.0045276	-22.638
375	SLU 16		-0.0089706	-44.853	SLU 1	-0.0058038	-29.019
376	SLU 16		-0.0072933	-36.467	SLU 1	-0.0046581	-23.29
377	SLU 16		-0.0070708	-35.354	SLU 1	-0.0044889	-22.445
378	SLU 16		-0.0072845	-36.423	SLU 1	-0.0046601	-23.301
379	SLU 16		-0.0088008	-44.004	SLU 1	-0.0056968	-28.484
380	SLU 16		-0.0070067	-35.034	SLU 1	-0.0044552	-22.276
381	SLU 16		-0.0086476	-43.238	SLU 1	-0.0055995	-27.998
382	SLU 16		-0.0072942	-36.471	SLU 1	-0.0046738	-23.369
383	SLU 16		-0.0077367	-38.684	SLU 1	-0.0049854	-24.927
384	SLU 16		-0.0069597	-34.798	SLU 1	-0.004432	-22.16
385	SLU 16		-0.0073193	-36.596	SLU 1	-0.0046971	-23.486
386	SLU 16		-0.0084938	-42.469	SLU 1	-0.0055016	-27.508
387	SLU 16		-0.0069332	-34.666	SLU 1	-0.0044214	-22.107
388	SLU 16		-0.0074861	-37.43	SLU 1	-0.0047252	-23.626
389	SLU 16		-0.0075733	-37.867	SLU 1	-0.0048772	-24.386
390	SLU 16		-0.0073695	-36.848	SLU 1	-0.0047361	-23.68
391	SLU 16		-0.0075842	-37.921	SLU 1	-0.0047928	-23.964
392	SLU 16		-0.0079055	-39.528	SLU 1	-0.0051075	-25.537
393	SLU 16		-0.0074516	-37.258	SLU 1	-0.0047946	-23.973
394	SLU 16		-0.008353	-41.765	SLU 1	-0.0054113	-27.056
395	SLU 16		-0.0069293	-34.647	SLU 1	-0.0044244	-22.122
396	SLU 16		-0.0082443	-41.221	SLU 1	-0.0052905	-26.452
397	SLU 16		-0.0084187	-42.094	SLU 1	-0.0054106	-27.053
398	SLU 16		-0.0080739	-40.37	SLU 1	-0.0051754	-25.877
399	SLU 16		-0.0082377	-41.188	SLU 1	-0.005336	-26.68
400	SLU 16		-0.007911	-39.555	SLU 1	-0.0050672	-25.336
401	SLU 16		-0.0081361	-40.68	SLU 1	-0.0052685	-26.343
402	SLU 16		-0.0079572	-39.786	SLU 1	-0.0051465	-25.733

Nodo	Pressione minima			Pressione massima			
	Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
403	SLU 16		-0.0069593	-34.796	SLU 1	-0.0044478	-22.239
404	SLU 16		-0.0077579	-38.789	SLU 1	-0.0049667	-24.834
405	SLU 16		-0.0080421	-40.211	SLU 1	-0.0052051	-26.025
406	SLU 16		-0.007612	-38.06	SLU 1	-0.0048721	-24.36
407	SLU 16		-0.0085946	-42.973	SLU 1	-0.0055339	-27.669
408	SLU 16		-0.0074719	-37.359	SLU 1	-0.0047818	-23.909
409	SLU 16		-0.0070193	-35.097	SLU 1	-0.004489	-22.445
410	SLU 16		-0.0073387	-36.693	SLU 1	-0.0046963	-23.481
411	SLU 16		-0.0072156	-36.078	SLU 1	-0.0046171	-23.085
412	SLU 16		-0.0071072	-35.536	SLU 1	-0.0045469	-22.734
413	SLU 16		-0.0087829	-43.914	SLU 1	-0.0056665	-28.333
414	SLU 16		-0.0073866	-36.933	SLU 1	-0.0046686	-23.343
415	SLU 16		-0.0089886	-44.943	SLU 1	-0.0058112	-29.056
416	SLU 16		-0.0074541	-37.271	SLU 1	-0.0047167	-23.584
417	SLU 16		-0.0073386	-36.693	SLU 1	-0.0046419	-23.21
418	SLU 16		-0.0091914	-45.957	SLU 1	-0.0059544	-29.772
419	SLU 16		-0.0073907	-36.953	SLU 1	-0.0046796	-23.398
420	SLU 16		-0.0073139	-36.569	SLU 1	-0.0046288	-23.144
421	SLU 16		-0.00735	-36.75	SLU 1	-0.0046558	-23.279
422	SLU 16		-0.0072923	-36.462	SLU 1	-0.0046175	-23.087
423	SLU 16		-0.0072869	-36.434	SLU 1	-0.0046153	-23.077
424	SLU 16		-0.0093949	-46.974	SLU 1	-0.0060976	-30.488
425	SLU 16		-0.0072856	-36.428	SLU 1	-0.0046155	-23.078
426	SLU 16		-0.0073219	-36.609	SLU 1	-0.0046392	-23.196
427	SLU 16		-0.0072861	-36.431	SLU 1	-0.0046172	-23.086
428	SLU 16		-0.0073037	-36.518	SLU 1	-0.0046283	-23.142
429	SLU 16		-0.0072762	-36.381	SLU 1	-0.0046108	-23.054
430	SLU 16		-0.0072915	-36.458	SLU 1	-0.0046209	-23.104
431	SLU 16		-0.0095985	-47.993	SLU 1	-0.0062405	-31.202
432	SLU 16		-0.0072219	-36.109	SLU 1	-0.0045813	-22.906
433	SLU 16		-0.0071133	-35.566	SLU 1	-0.0045072	-22.536
434	SLU 16		-0.0071571	-35.785	SLU 1	-0.0045437	-22.718
435	SLU 16		-0.0070403	-35.202	SLU 1	-0.0044641	-22.321
436	SLU 16		-0.0096003	-48.001	SLU 1	-0.0062047	-31.023
437	SLU 16		-0.0094195	-47.097	SLU 1	-0.0060918	-30.459
438	SLU 16		-0.0071111	-35.556	SLU 1	-0.0045173	-22.586
439	SLU 16		-0.0069803	-34.902	SLU 1	-0.0044286	-22.143
440	SLU 16		-0.0070656	-35.328	SLU 1	-0.0044914	-22.457
441	SLU 16		-0.0069248	-34.624	SLU 1	-0.0043958	-21.979
442	SLU 16		-0.0070268	-35.134	SLU 1	-0.0044699	-22.35
443	SLU 16		-0.0092261	-46.13	SLU 1	-0.0059711	-29.856
444	SLU 16		-0.0069768	-34.884	SLU 1	-0.0044423	-22.211
445	SLU 16		-0.0068651	-34.326	SLU 1	-0.0043608	-21.804
446	SLU 16		-0.0069278	-34.639	SLU 1	-0.0044158	-22.079
447	SLU 16		-0.006805	-34.025	SLU 1	-0.004326	-21.63
448	SLU 16		-0.0068742	-34.371	SLU 1	-0.0043871	-21.936
449	SLU 16		-0.0090233	-45.117	SLU 1	-0.0058445	-29.223
450	SLU 16		-0.0068204	-34.102	SLU 1	-0.0043589	-21.795
451	SLU 16		-0.0067392	-33.696	SLU 1	-0.0042883	-21.442
452	SLU 16		-0.0067719	-33.859	SLU 1	-0.0043345	-21.672
453	SLU 16		-0.0066682	-33.341	SLU 1	-0.004248	-21.24
454	SLU 16		-0.0088106	-44.053	SLU 1	-0.0057115	-28.558
455	SLU 16		-0.0067324	-33.662	SLU 1	-0.0043159	-21.58
456	SLU 16		-0.0067033	-33.517	SLU 1	-0.0043041	-21.52
457	SLU 16		-0.0065965	-32.982	SLU 1	-0.0042078	-21.039
458	SLU 16		-0.0086015	-43.008	SLU 1	-0.0055805	-27.903
459	SLU 16		-0.0066848	-33.424	SLU 1	-0.0042991	-21.495
460	SLU 16		-0.0065284	-32.642	SLU 1	-0.0041703	-20.851
461	SLU 16		-0.0084074	-42.037	SLU 1	-0.0054584	-27.292
462	SLU 16		-0.0082316	-41.158	SLU 1	-0.0053473	-26.737
463	SLU 16		-0.0064664	-32.332	SLU 1	-0.0041368	-20.684
464	SLU 16		-0.0066758	-33.379	SLU 1	-0.0043003	-21.501
465	SLU 16		-0.0080678	-40.339	SLU 1	-0.0052433	-26.217
466	SLU 16		-0.0079204	-39.602	SLU 1	-0.005149	-25.745
467	SLU 16		-0.0064116	-32.058	SLU 1	-0.0041082	-20.541
468	SLU 16		-0.0072549	-36.274	SLU 1	-0.0047068	-23.534
469	SLU 16		-0.006677	-33.385	SLU 1	-0.0043082	-21.541
470	SLU 16		-0.0077879	-38.94	SLU 1	-0.0050634	-25.317
471	SLU 16		-0.0076668	-38.334	SLU 1	-0.0049843	-24.922
472	SLU 16		-0.0073469	-36.735	SLU 1	-0.0047706	-23.853
473	SLU 16		-0.0075534	-37.767	SLU 1	-0.0049095	-24.547
474	SLU 16		-0.0063692	-31.846	SLU 1	-0.0040873	-20.436
475	SLU 16		-0.0074428	-37.214	SLU 1	-0.0048359	-24.18
476	SLU 16		-0.0066933	-33.467	SLU 1	-0.0043256	-21.628
477	SLU 16		-0.0070924	-35.462	SLU 1	-0.0045999	-22.999
478	SLU 16		-0.0063418	-31.709	SLU 1	-0.0040757	-20.379
479	SLU 16		-0.0067333	-33.666	SLU 1	-0.0043577	-21.788
480	SLU 16		-0.0069351	-34.676	SLU 1	-0.0044963	-22.481
481	SLU 16		-0.0079875	-39.938	SLU 1	-0.0051577	-25.788
482	SLU 16		-0.0068097	-34.048	SLU 1	-0.0044121	-22.06
483	SLU 16		-0.0077749	-38.874	SLU 1	-0.0050154	-25.077
484	SLU 16		-0.0075812	-37.906	SLU 1	-0.0048867	-24.433
485	SLU 16		-0.0063369	-31.685	SLU 1	-0.0040778	-20.389
486	SLU 16		-0.0082015	-41.007	SLU 1	-0.0053029	-26.514
487	SLU 16		-0.007391	-36.955	SLU 1	-0.0047623	-23.811
488	SLU 16		-0.007218	-36.09	SLU 1	-0.0046499	-23.249
489	SLU 16		-0.0063753	-31.877	SLU 1	-0.0041058	-20.529
490	SLU 16		-0.0070572	-35.286	SLU 1	-0.0045462	-22.731
491	SLU 16		-0.0084275	-42.138	SLU 1	-0.005457	-27.285
492	SLU 16		-0.0069072	-34.536	SLU 1	-0.0044499	-22.25
493	SLU 16		-0.006768	-33.84	SLU 1	-0.0043609	-21.804
494	SLU 16		-0.0064406	-32.203	SLU 1	-0.0041497	-20.749
495	SLU 16		-0.0066416	-33.208	SLU 1	-0.0042799	-21.4
496	SLU 16		-0.0065311	-32.655	SLU 1	-0.0042087	-21.044
497	SLU 16		-0.0066891	-33.445	SLU 1	-0.0042611	-21.305
498	SLU 16		-0.0067758	-33.879	SLU 1	-0.0043207	-21.604
499	SLU 16		-0.0086643	-43.322	SLU 1	-0.0056189	-28.095
500	SLU 16		-0.008905	-44.525	SLU 1	-0.0057836	-28.918
501	SLU 16		-0.0091446	-45.723	SLU 1	-0.0059472	-29.736

Nodo	Pressione minima			Pressione massima			
	Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
502	SLU 16		-0.0066013	-33.006	SLU 1	-0.0042113	-21.057
503	SLU 16		-0.0066667	-33.335	SLU 1	-0.0042572	-21.286
504	SLU 16		-0.0065724	-32.862	SLU 1	-0.0041958	-20.979
505	SLU 16		-0.009379	-46.895	SLU 1	-0.0061072	-30.536
506	SLU 16		-0.006564	-32.82	SLU 1	-0.004192	-20.96
507	SLU 16		-0.0066099	-33.05	SLU 1	-0.0042239	-21.119
508	SLU 16		-0.0065467	-32.734	SLU 1	-0.004183	-20.915
509	SLU 16		-0.0065865	-32.932	SLU 1	-0.0042101	-21.051
510	SLU 16		-0.0065454	-32.727	SLU 1	-0.004184	-20.92
511	SLU 16		-0.0065485	-32.743	SLU 1	-0.0041865	-20.933
512	SLU 16		-0.0065403	-32.701	SLU 1	-0.0041802	-20.901
513	SLU 16		-0.0065744	-32.872	SLU 1	-0.004203	-21.015
514	SLU 16		-0.0065503	-32.752	SLU 1	-0.0041881	-20.941
515	SLU 16		-0.0065635	-32.817	SLU 1	-0.0041964	-20.982
516	SLU 16		-0.0065556	-32.778	SLU 1	-0.0041916	-20.958
517	SLU 16		-0.0065615	-32.808	SLU 1	-0.0041959	-20.98
518	SLU 16		-0.006464	-32.32	SLU 1	-0.0041292	-20.646
519	SLU 16		-0.006474	-32.37	SLU 1	-0.0041453	-20.726
520	SLU 16		-0.0063613	-31.807	SLU 1	-0.0040689	-20.344
521	SLU 16		-0.009375	-46.875	SLU 1	-0.0060706	-30.353
522	SLU 16		-0.0064317	-32.159	SLU 1	-0.0041213	-20.607
523	SLU 16		-0.0063964	-31.982	SLU 1	-0.0041017	-20.509
524	SLU 16		-0.0091734	-45.867	SLU 1	-0.0059447	-29.723
525	SLU 16		-0.0063029	-31.514	SLU 1	-0.0040345	-20.172
526	SLU 16		-0.0063568	-31.784	SLU 1	-0.00408	-20.4
527	SLU 16		-0.0063164	-31.582	SLU 1	-0.0040583	-20.291
528	SLU 16		-0.0089545	-44.773	SLU 1	-0.0058082	-29.041
529	SLU 16		-0.0062731	-31.365	SLU 1	-0.0040353	-20.177
530	SLU 16		-0.0062493	-31.246	SLU 1	-0.0040031	-20.016
531	SLU 16		-0.0062306	-31.153	SLU 1	-0.0040134	-20.067
532	SLU 16		-0.0061967	-30.984	SLU 1	-0.0039727	-19.864
533	SLU 16		-0.0087227	-43.614	SLU 1	-0.0056635	-28.317
534	SLU 16		-0.006193	-30.965	SLU 1	-0.0039949	-19.975
535	SLU 16		-0.0061407	-30.703	SLU 1	-0.0039406	-19.703
536	SLU 16		-0.0061631	-30.815	SLU 1	-0.0039815	-19.907
537	SLU 16		-0.0084845	-42.422	SLU 1	-0.0055146	-27.573
538	SLU 16		-0.0060818	-30.409	SLU 1	-0.0039073	-19.537
539	SLU 16		-0.0061415	-30.707	SLU 1	-0.0039734	-19.867
540	SLU 16		-0.0082507	-41.253	SLU 1	-0.0053682	-26.841
541	SLU 16		-0.0080351	-40.176	SLU 1	-0.0052329	-26.164
542	SLU 16		-0.0078424	-39.212	SLU 1	-0.0051113	-25.557
543	SLU 16		-0.0076683	-38.342	SLU 1	-0.0050011	-25.005
544	SLU 16		-0.0060233	-30.117	SLU 1	-0.0038747	-19.373
545	SLU 16		-0.0075111	-37.556	SLU 1	-0.0049009	-24.505
546	SLU 16		-0.0061278	-30.639	SLU 1	-0.0039706	-19.853
547	SLU 16		-0.0073657	-36.829	SLU 1	-0.0048076	-24.038
548	SLU 16		-0.007229	-36.145	SLU 1	-0.0047193	-23.597
549	SLU 16		-0.0059682	-29.841	SLU 1	-0.0038445	-19.222
550	SLU 16		-0.0070991	-35.496	SLU 1	-0.0046349	-23.174
551	SLU 16		-0.0061197	-30.599	SLU 1	-0.0039717	-19.859
552	SLU 16		-0.0069733	-34.867	SLU 1	-0.0045527	-22.763
553	SLU 16		-0.005918	-29.59	SLU 1	-0.0038176	-19.088
554	SLU 16		-0.006846	-34.23	SLU 1	-0.004469	-22.345
555	SLU 16		-0.0058723	-29.362	SLU 1	-0.003794	-18.97
556	SLU 16		-0.0067061	-33.53	SLU 1	-0.0043771	-21.886
557	SLU 16		-0.0061193	-30.597	SLU 1	-0.0039779	-19.889
558	SLU 16		-0.005834	-29.17	SLU 1	-0.0037751	-18.875
559	SLU 16		-0.0061287	-30.643	SLU 1	-0.0039905	-19.952
560	SLU 16		-0.0065341	-32.67	SLU 1	-0.0042658	-21.329
561	SLU 16		-0.0058019	-29.01	SLU 1	-0.0037604	-18.802
562	SLU 16		-0.0061567	-30.784	SLU 1	-0.0040148	-20.074
563	SLU 16		-0.0075784	-37.892	SLU 1	-0.0049174	-24.587
564	SLU 16		-0.0063492	-31.746	SLU 1	-0.0041466	-20.733
565	SLU 16		-0.0073397	-36.698	SLU 1	-0.0047601	-23.801
566	SLU 16		-0.0062261	-31.13	SLU 1	-0.0040643	-20.322
567	SLU 16		-0.0078255	-39.128	SLU 1	-0.0050815	-25.407
568	SLU 16		-0.0071196	-35.598	SLU 1	-0.0046161	-23.08
569	SLU 16		-0.0069131	-34.565	SLU 1	-0.0044821	-22.41
570	SLU 16		-0.0080855	-40.427	SLU 1	-0.0052548	-26.274
571	SLU 16		-0.0067244	-33.622	SLU 1	-0.0043604	-21.802
572	SLU 16		-0.0065518	-32.759	SLU 1	-0.0042496	-21.248
573	SLU 16		-0.0057787	-28.893	SLU 1	-0.0037515	-18.757
574	SLU 16		-0.0063936	-31.968	SLU 1	-0.0041484	-20.742
575	SLU 16		-0.0062492	-31.246	SLU 1	-0.0040563	-20.282
576	SLU 16		-0.0058338	-29.169	SLU 1	-0.0037889	-18.945
577	SLU 16		-0.0083567	-41.783	SLU 1	-0.0054362	-27.181
578	SLU 16		-0.0061193	-30.597	SLU 1	-0.0039735	-19.868
579	SLU 16		-0.0059095	-29.547	SLU 1	-0.0038386	-19.193
580	SLU 16		-0.0060054	-30.027	SLU 1	-0.0039006	-19.503
581	SLU 16		-0.0086306	-43.153	SLU 1	-0.0056195	-28.097
582	SLU 16		-0.0088993	-44.496	SLU 1	-0.0057992	-28.996
583	SLU 16		-0.0091634	-45.817	SLU 1	-0.0059759	-29.88
584	SLU 16		-0.0058808	-29.404	SLU 1	-0.0037914	-18.957
585	SLU 16		-0.0059457	-29.729	SLU 1	-0.0038366	-19.183
586	SLU 16		-0.0058324	-29.162	SLU 1	-0.0037625	-18.813
587	SLU 16		-0.0059087	-29.544	SLU 1	-0.0038152	-19.076
588	SLU 16		-0.0058651	-29.326	SLU 1	-0.0037854	-18.927
589	SLU 16		-0.0058652	-29.326	SLU 1	-0.0037864	-18.932
590	SLU 16		-0.0058671	-29.336	SLU 1	-0.0037883	-18.941
591	SLU 16		-0.0058706	-29.353	SLU 1	-0.003791	-18.955
592	SLU 16		-0.0058503	-29.251	SLU 1	-0.0037758	-18.879
593	SLU 16		-0.0058781	-29.391	SLU 1	-0.0037964	-18.982
594	SLU 16		-0.0058732	-29.366	SLU 1	-0.0037931	-18.966
595	SLU 16		-0.0058721	-29.361	SLU 1	-0.0037942	-18.971
596	SLU 16		-0.0058383	-29.192	SLU 1	-0.0037678	-18.839
597	SLU 16		-0.0058821	-29.411	SLU 1	-0.0037991	-18.996
598	SLU 16		-0.0058519	-29.26	SLU 1	-0.0037831	-18.915
599	SLU 16		-0.0058269	-29.134	SLU 1	-0.0037693	-18.847
600	SLU 16		-0.0058845	-29.423	SLU 1	-0.0038007	-19.004

Nodo	Pressione minima			Pressione massima			
	Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
601	SLU 16		-0.0057781	-28.89	SLU 1	-0.0037303	-18.652
602	SLU 16		-0.0058883	-29.442	SLU 1	-0.0038033	-19.015
603	SLU 16		-0.0057966	-28.983	SLU 1	-0.0037529	-18.765
604	SLU 16		-0.0058886	-29.443	SLU 1	-0.0038032	-19.016
605	SLU 16		-0.0058888	-29.444	SLU 1	-0.0038034	-19.017
606	SLU 16		-0.0057649	-28.825	SLU 1	-0.0037361	-18.68
607	SLU 16		-0.0058887	-29.435	SLU 1	-0.0038023	-19.012
608	SLU 16		-0.0057316	-28.658	SLU 1	-0.0037187	-18.594
609	SLU 16		-0.0057379	-28.689	SLU 1	-0.0037066	-18.533
610	SLU 16		-0.0069815	-34.907	SLU 1	-0.0045749	-22.874
611	SLU 16		-0.0091533	-45.767	SLU 1	-0.0059386	-29.693
612	SLU 16		-0.0071366	-35.683	SLU 1	-0.0046739	-23.369
613	SLU 16		-0.0056997	-28.499	SLU 1	-0.0037026	-18.513
614	SLU 16		-0.0068318	-34.159	SLU 1	-0.004479	-22.395
615	SLU 16		-0.0056962	-28.481	SLU 1	-0.0036822	-18.411
616	SLU 16		-0.0056724	-28.362	SLU 1	-0.0036898	-18.449
617	SLU 16		-0.0089327	-44.663	SLU 1	-0.0058008	-29.004
618	SLU 16		-0.0073006	-36.503	SLU 1	-0.0047781	-23.89
619	SLU 16		-0.0056518	-28.259	SLU 1	-0.0036813	-18.407
620	SLU 16		-0.0066886	-33.443	SLU 1	-0.0043868	-21.934
621	SLU 16		-0.0056525	-28.263	SLU 1	-0.003657	-18.285
622	SLU 16		-0.0086879	-43.44	SLU 1	-0.005648	-28.24
623	SLU 16		-0.0056383	-28.192	SLU 1	-0.0036775	-18.388
624	SLU 16		-0.0084395	-42.198	SLU 1	-0.005493	-27.465
625	SLU 16		-0.0074787	-37.394	SLU 1	-0.0048908	-24.454
626	SLU 16		-0.0056066	-28.033	SLU 1	-0.0036308	-18.154
627	SLU 16		-0.0065515	-32.758	SLU 1	-0.0042982	-21.491
628	SLU 16		-0.0081751	-40.875	SLU 1	-0.0053277	-26.639
629	SLU 16		-0.0076856	-38.428	SLU 1	-0.0050211	-25.105
630	SLU 16		-0.0079201	-39.601	SLU 1	-0.0051682	-25.841
631	SLU 16		-0.0055595	-27.797	SLU 1	-0.0036042	-18.021
632	SLU 16		-0.0056314	-28.157	SLU 1	-0.0036781	-18.391
633	SLU 16		-0.0064091	-32.046	SLU 1	-0.0042061	-21.03
634	SLU 16		-0.0055135	-27.568	SLU 1	-0.0035787	-17.893
635	SLU 16		-0.0054711	-27.355	SLU 1	-0.0035557	-17.778
636	SLU 16		-0.0056278	-28.139	SLU 1	-0.0036812	-18.406
637	SLU 16		-0.0054331	-27.165	SLU 1	-0.0035357	-17.679
638	SLU 16		-0.0062516	-31.258	SLU 1	-0.0041046	-20.523
639	SLU 16		-0.0056288	-28.144	SLU 1	-0.0036875	-18.437
640	SLU 16		-0.0053985	-26.993	SLU 1	-0.0035182	-17.591
641	SLU 16		-0.0053672	-26.836	SLU 1	-0.0035031	-17.515
642	SLU 16		-0.0060659	-30.329	SLU 1	-0.0039861	-19.93
643	SLU 16		-0.0056252	-28.126	SLU 1	-0.0036916	-18.458
644	SLU 16		-0.0053264	-26.632	SLU 1	-0.0034829	-17.414
645	SLU 16		-0.0056272	-28.136	SLU 1	-0.0036997	-18.498
646	SLU 16		-0.0072072	-36.036	SLU 1	-0.004699	-23.495
647	SLU 16		-0.0074806	-37.403	SLU 1	-0.004878	-24.39
648	SLU 16		-0.0069467	-34.734	SLU 1	-0.0045294	-22.647
649	SLU 16		-0.0067069	-33.534	SLU 1	-0.004374	-21.87
650	SLU 16		-0.0077683	-38.842	SLU 1	-0.005067	-25.335
651	SLU 16		-0.0064867	-32.433	SLU 1	-0.0042321	-21.16
652	SLU 16		-0.0056961	-28.48	SLU 1	-0.0037485	-18.742
653	SLU 16		-0.0062862	-31.431	SLU 1	-0.0041035	-20.517
654	SLU 16		-0.0080611	-40.306	SLU 1	-0.0052599	-26.299
655	SLU 16		-0.0061048	-30.524	SLU 1	-0.0039876	-19.938
656	SLU 16		-0.0059405	-29.703	SLU 1	-0.0038829	-19.415
657	SLU 16		-0.0057921	-28.961	SLU 1	-0.0037885	-18.943
658	SLU 16		-0.0056593	-28.296	SLU 1	-0.0037041	-18.52
659	SLU 16		-0.0083633	-41.817	SLU 1	-0.0054589	-27.295
660	SLU 16		-0.0055416	-27.708	SLU 1	-0.0036292	-18.146
661	SLU 16		-0.0054376	-27.188	SLU 1	-0.0035628	-17.814
662	SLU 16		-0.0057892	-28.946	SLU 1	-0.0038128	-19.064
663	SLU 16		-0.0086663	-43.315	SLU 1	-0.0056565	-28.282
664	SLU 16		-0.0053415	-26.708	SLU 1	-0.0035014	-17.507
665	SLU 16		-0.0089509	-44.754	SLU 1	-0.0058464	-29.232
666	SLU 16		-0.005227	-26.135	SLU 1	-0.0034293	-17.146
667	SLU 16		-0.0066373	-33.186	SLU 1	-0.0043664	-21.832
668	SLU 16		-0.0068004	-34.002	SLU 1	-0.00447	-22.35
669	SLU 16		-0.0064748	-32.374	SLU 1	-0.004263	-21.315
670	SLU 16		-0.0063204	-31.602	SLU 1	-0.0041644	-20.822
671	SLU 16		-0.006966	-34.83	SLU 1	-0.004575	-22.875
672	SLU 16		-0.0061766	-30.883	SLU 1	-0.0040721	-20.36
673	SLU 16		-0.0053267	-26.633	SLU 1	-0.0034778	-17.389
674	SLU 16		-0.0053453	-26.727	SLU 1	-0.0034879	-17.439
675	SLU 16		-0.0053039	-26.52	SLU 1	-0.0034656	-17.328
676	SLU 16		-0.0052803	-26.402	SLU 1	-0.0034533	-17.266
677	SLU 16		-0.0053583	-26.792	SLU 1	-0.0034949	-17.474
678	SLU 16		-0.0060326	-30.163	SLU 1	-0.0039796	-19.898
679	SLU 16		-0.0052561	-26.281	SLU 1	-0.003441	-17.205
680	SLU 16		-0.0052337	-26.169	SLU 1	-0.0034302	-17.151
681	SLU 16		-0.0053661	-26.831	SLU 1	-0.0034991	-17.496
682	SLU 16		-0.0052975	-26.488	SLU 1	-0.0034524	-17.262
683	SLU 16		-0.0052158	-26.079	SLU 1	-0.0034224	-17.112
684	SLU 16		-0.0052753	-26.376	SLU 1	-0.0034389	-17.195
685	SLU 16		-0.0052039	-26.02	SLU 1	-0.0034187	-17.093
686	SLU 16		-0.005246	-26.23	SLU 1	-0.0034216	-17.108
687	SLU 16		-0.0051987	-25.993	SLU 1	-0.0034192	-17.096
688	SLU 16		-0.0071371	-35.686	SLU 1	-0.0046834	-23.417
689	SLU 16		-0.005213	-26.065	SLU 1	-0.0034023	-17.012
690	SLU 16		-0.0051777	-25.889	SLU 1	-0.0033819	-16.91
691	SLU 16		-0.0058872	-29.436	SLU 1	-0.0038862	-19.431
692	SLU 16		-0.0051996	-25.998	SLU 1	-0.0034239	-17.12
693	SLU 16		-0.0051413	-25.707	SLU 1	-0.0033612	-16.806
694	SLU 16		-0.0089348	-44.674	SLU 1	-0.0058085	-29.042
695	SLU 16		-0.0052824	-26.412	SLU 1	-0.0034443	-17.221
696	SLU 16		-0.0086937	-43.468	SLU 1	-0.0056578	-28.289
697	SLU 16		-0.0073518	-36.759	SLU 1	-0.0048186	-24.093
698	SLU 16		-0.0053371	-26.686	SLU 1	-0.0034821	-17.411
699	SLU 16		-0.0051049	-25.525	SLU 1	-0.0033408	-16.704

Nodo	Pressione minima			Pressione massima			
	Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
700	SLU 16		-0.0084339	-42.169	SLU 1	-0.0054956	-27.478
701	SLU 16		-0.0081603	-40.802	SLU 1	-0.0053247	-26.623
702	SLU 16		-0.0076031	-38.016	SLU 1	-0.0049762	-24.881
703	SLU 16		-0.007878	-39.39	SLU 1	-0.0051482	-25.741
704	SLU 16		-0.0052023	-26.012	SLU 1	-0.0034301	-17.151
705	SLU 16		-0.0050706	-25.353	SLU 1	-0.003322	-16.61
706	SLU 16		-0.0057488	-28.744	SLU 1	-0.0037975	-18.988
707	SLU 16		-0.0050402	-25.201	SLU 1	-0.0033058	-16.529
708	SLU 16		-0.0052948	-26.474	SLU 1	-0.0034563	-17.281
709	SLU 16		-0.0053021	-26.51	SLU 1	-0.0034614	-17.307
710	SLU 16		-0.0052978	-26.489	SLU 1	-0.0034585	-17.293
711	SLU 16		-0.0052881	-26.441	SLU 1	-0.0034518	-17.259
712	SLU 16		-0.0053027	-26.514	SLU 1	-0.003462	-17.31
713	SLU 16		-0.0050147	-25.074	SLU 1	-0.0032929	-16.465
714	SLU 16		-0.0052784	-26.392	SLU 1	-0.0034455	-17.227
715	SLU 16		-0.0053011	-26.506	SLU 1	-0.0034612	-17.306
716	SLU 16		-0.0052962	-26.481	SLU 1	-0.0034584	-17.292
717	SLU 16		-0.0052069	-26.034	SLU 1	-0.0034378	-17.189
718	SLU 16		-0.0052633	-26.317	SLU 1	-0.0034359	-17.18
719	SLU 16		-0.0049954	-24.977	SLU 1	-0.003284	-16.42
720	SLU 16		-0.0052839	-26.419	SLU 1	-0.0034512	-17.256
721	SLU 16		-0.0056209	-28.105	SLU 1	-0.0037163	-18.582
722	SLU 16		-0.0052263	-26.131	SLU 1	-0.0034136	-17.068
723	SLU 16		-0.0049837	-24.919	SLU 1	-0.00328	-16.4
724	SLU 16		-0.0052552	-26.276	SLU 1	-0.0034345	-17.172
725	SLU 16		-0.004978	-24.89	SLU 1	-0.0032796	-16.398
726	SLU 16		-0.0051936	-25.968	SLU 1	-0.0034354	-17.177
727	SLU 16		-0.0051506	-25.753	SLU 1	-0.0033688	-16.844
728	SLU 16		-0.0051914	-25.957	SLU 1	-0.0033973	-16.987
729	SLU 16		-0.0049658	-24.829	SLU 1	-0.003275	-16.375
730	SLU 16		-0.0068758	-34.379	SLU 1	-0.0045039	-22.519
731	SLU 16		-0.0071688	-35.844	SLU 1	-0.0046938	-23.469
732	SLU 16		-0.0065993	-32.996	SLU 1	-0.0043253	-21.627
733	SLU 16		-0.0074777	-37.389	SLU 1	-0.0048946	-24.473
734	SLU 16		-0.0063456	-31.728	SLU 1	-0.0041621	-20.811
735	SLU 16		-0.0077923	-38.961	SLU 1	-0.0050995	-25.497
736	SLU 16		-0.0061157	-30.579	SLU 1	-0.0040148	-20.074
737	SLU 16		-0.0059075	-29.537	SLU 1	-0.0038817	-19.409
738	SLU 16		-0.0081155	-40.578	SLU 1	-0.0053101	-26.551
739	SLU 16		-0.0057206	-28.603	SLU 1	-0.0037627	-18.814
740	SLU 16		-0.0052385	-26.192	SLU 1	-0.0034753	-17.376
741	SLU 16		-0.0055527	-27.764	SLU 1	-0.0036561	-18.28
742	SLU 16		-0.0054022	-27.011	SLU 1	-0.0035606	-17.803
743	SLU 16		-0.0084349	-42.175	SLU 1	-0.0055184	-27.592
744	SLU 16		-0.005268	-26.34	SLU 1	-0.0034755	-17.377
745	SLU 16		-0.0051242	-25.621	SLU 1	-0.0034002	-17.001
746	SLU 16		-0.0051489	-25.745	SLU 1	-0.0034	-17
747	SLU 16		-0.0087411	-43.706	SLU 1	-0.0057183	-28.592
748	SLU 16		-0.0053231	-26.615	SLU 1	-0.0035323	-17.662
749	SLU 16		-0.0050428	-25.214	SLU 1	-0.0033328	-16.664
750	SLU 16		-0.0065121	-32.56	SLU 1	-0.0042952	-21.476
751	SLU 16		-0.0063368	-31.684	SLU 1	-0.0041845	-20.922
752	SLU 16		-0.0049449	-24.725	SLU 1	-0.0032709	-16.354
753	SLU 16		-0.0061607	-30.804	SLU 1	-0.004073	-20.365
754	SLU 16		-0.0066747	-33.374	SLU 1	-0.004398	-21.99
755	SLU 16		-0.005996	-29.98	SLU 1	-0.0039684	-19.842
756	SLU 16		-0.0058456	-29.228	SLU 1	-0.0038724	-19.362
757	SLU 16		-0.0057021	-28.51	SLU 1	-0.0037806	-18.903
758	SLU 16		-0.0055678	-27.839	SLU 1	-0.0036946	-18.473
759	SLU 16		-0.0053561	-26.781	SLU 1	-0.0035574	-17.787
760	SLU 16		-0.00545	-27.25	SLU 1	-0.0036186	-18.093
761	SLU 16		-0.0048402	-24.201	SLU 1	-0.0032056	-16.028
762	SLU 16		-0.0048491	-24.246	SLU 1	-0.0032037	-16.018
763	SLU 16		-0.0048349	-24.175	SLU 1	-0.0031974	-15.987
764	SLU 16		-0.0048656	-24.328	SLU 1	-0.0032117	-16.058
765	SLU 16		-0.004825	-24.125	SLU 1	-0.003194	-15.97
766	SLU 16		-0.0048827	-24.414	SLU 1	-0.0032204	-16.102
767	SLU 16		-0.0049003	-24.501	SLU 1	-0.0032296	-16.148
768	SLU 16		-0.0049159	-24.579	SLU 1	-0.0032381	-16.19
769	SLU 16		-0.0048209	-24.104	SLU 1	-0.0031944	-15.972
770	SLU 16		-0.0049294	-24.647	SLU 1	-0.0032455	-16.227
771	SLU 16		-0.0048232	-24.116	SLU 1	-0.003199	-15.995
772	SLU 16		-0.0049372	-24.686	SLU 1	-0.0032498	-16.249
773	SLU 16		-0.0048322	-24.161	SLU 1	-0.0032079	-16.04
774	SLU 16		-0.0048744	-24.372	SLU 1	-0.0032076	-16.038
775	SLU 16		-0.0068064	-34.032	SLU 1	-0.0044822	-22.411
776	SLU 16		-0.0048559	-24.279	SLU 1	-0.0031964	-15.982
777	SLU 16		-0.0048307	-24.154	SLU 1	-0.0031815	-15.908
778	SLU 16		-0.0048795	-24.398	SLU 1	-0.0032111	-16.055
779	SLU 16		-0.0049307	-24.654	SLU 1	-0.0032459	-16.23
780	SLU 16		-0.0048451	-24.225	SLU 1	-0.0032195	-16.098
781	SLU 16		-0.0048032	-24.016	SLU 1	-0.0031655	-15.827
782	SLU 16		-0.0047752	-23.876	SLU 1	-0.0031493	-15.747
783	SLU 16		-0.0047472	-23.736	SLU 1	-0.0031335	-15.667
784	SLU 16		-0.0047204	-23.602	SLU 1	-0.0031186	-15.593
785	SLU 16		-0.0048647	-24.324	SLU 1	-0.0032354	-16.177
786	SLU 16		-0.0046964	-23.482	SLU 1	-0.0031056	-15.528
787	SLU 16		-0.0048607	-24.304	SLU 1	-0.0032007	-16.004
788	SLU 16		-0.0070325	-35.163	SLU 1	-0.0046247	-23.123
789	SLU 16		-0.0049049	-24.524	SLU 1	-0.0032309	-16.155
790	SLU 16		-0.0046765	-23.382	SLU 1	-0.0030955	-15.477
791	SLU 16		-0.008719	-43.595	SLU 1	-0.00568	-28.4
792	SLU 16		-0.0084729	-42.364	SLU 1	-0.005526	-27.63
793	SLU 16		-0.0081916	-40.958	SLU 1	-0.0053502	-26.751
794	SLU 16		-0.0073037	-36.519	SLU 1	-0.0047948	-23.974
795	SLU 16		-0.0046621	-23.31	SLU 1	-0.0030888	-15.444
796	SLU 16		-0.0079021	-39.51	SLU 1	-0.0051692	-25.846
797	SLU 16		-0.0075996	-37.998	SLU 1	-0.00498	-24.9
798	SLU 16		-0.0047275	-23.638	SLU 1	-0.003137	-15.685

Nodo	Pressione minima			Pressione massima			
	Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
799	SLU 16		-0.004656	-23.28	SLU 1	-0.0030874	-15.437
800	SLU 16		-0.0048794	-24.397	SLU 1	-0.0032484	-16.242
801	SLU 16		-0.004661	-23.305	SLU 1	-0.0030929	-15.464
802	SLU 16		-0.0046824	-23.412	SLU 1	-0.003108	-15.54
803	SLU 16		-0.0048818	-24.409	SLU 1	-0.0032533	-16.266
804	SLU 16		-0.0048297	-24.148	SLU 1	-0.0031872	-15.936
805	SLU 16		-0.0048266	-24.133	SLU 1	-0.0031852	-15.926
806	SLU 16		-0.0048221	-24.11	SLU 1	-0.0031822	-15.911
807	SLU 16		-0.0048284	-24.142	SLU 1	-0.0031867	-15.933
808	SLU 16		-0.0048135	-24.067	SLU 1	-0.0031767	-15.884
809	SLU 16		-0.0048236	-24.118	SLU 1	-0.003184	-15.92
810	SLU 16		-0.0048004	-24.002	SLU 1	-0.0031686	-15.843
811	SLU 16		-0.004815	-24.075	SLU 1	-0.003179	-15.895
812	SLU 16		-0.0047804	-23.902	SLU 1	-0.0031564	-15.782
813	SLU 16		-0.0048001	-24.001	SLU 1	-0.0031704	-15.852
814	SLU 16		-0.0047462	-23.731	SLU 1	-0.0031359	-15.68
815	SLU 16		-0.0047713	-23.856	SLU 1	-0.0031536	-15.768
816	SLU 16		-0.0064553	-32.277	SLU 1	-0.0042645	-21.322
817	SLU 16		-0.00628	-31.4	SLU 1	-0.0041546	-20.773
818	SLU 16		-0.0046864	-23.432	SLU 1	-0.0031007	-15.504
819	SLU 16		-0.0047198	-23.599	SLU 1	-0.0031237	-15.618
820	SLU 16		-0.0068907	-34.454	SLU 1	-0.0045293	-22.646
821	SLU 16		-0.0065848	-32.924	SLU 1	-0.0043323	-21.662
822	SLU 16		-0.0072141	-36.071	SLU 1	-0.0047379	-23.69
823	SLU 16		-0.0060809	-30.405	SLU 1	-0.0040296	-20.148
824	SLU 16		-0.0062983	-31.491	SLU 1	-0.0041485	-20.742
825	SLU 16		-0.0075437	-37.718	SLU 1	-0.0049508	-24.754
826	SLU 16		-0.0060366	-30.183	SLU 1	-0.003981	-19.905
827	SLU 16		-0.0078816	-39.408	SLU 1	-0.0051693	-25.847
828	SLU 16		-0.0058897	-29.449	SLU 1	-0.003909	-19.545
829	SLU 16		-0.0058016	-29.008	SLU 1	-0.0038309	-19.155
830	SLU 16		-0.0082148	-41.074	SLU 1	-0.0053849	-26.925
831	SLU 16		-0.0048906	-24.453	SLU 1	-0.0032686	-16.343
832	SLU 16		-0.0055897	-27.948	SLU 1	-0.0036959	-18.48
833	SLU 16		-0.0057154	-28.577	SLU 1	-0.0037988	-18.994
834	SLU 16		-0.0085337	-42.669	SLU 1	-0.0055916	-27.958
835	SLU 16		-0.0049793	-24.896	SLU 1	-0.0033268	-16.634
836	SLU 16		-0.0054005	-27.003	SLU 1	-0.0035758	-17.879
837	SLU 16		-0.0055583	-27.792	SLU 1	-0.003699	-18.495
838	SLU 16		-0.0052318	-26.159	SLU 1	-0.0034688	-17.344
839	SLU 16		-0.0050813	-25.406	SLU 1	-0.0033735	-16.868
840	SLU 16		-0.0054129	-27.064	SLU 1	-0.0036065	-18.032
841	SLU 16		-0.0049477	-24.739	SLU 1	-0.0032891	-16.445
842	SLU 16		-0.0047877	-23.939	SLU 1	-0.0032023	-16.011
843	SLU 16		-0.0050619	-25.31	SLU 1	-0.0033811	-16.906
844	SLU 16		-0.0048299	-24.15	SLU 1	-0.0032146	-16.073
845	SLU 16		-0.0052796	-26.398	SLU 1	-0.0035214	-17.607
846	SLU 16		-0.0051626	-25.813	SLU 1	-0.0034463	-17.231
847	SLU 16		-0.0047262	-23.631	SLU 1	-0.0031449	-15.745
848	SLU 16		-0.0046343	-23.171	SLU 1	-0.003091	-15.455
849	SLU 16		-0.0046321	-23.16	SLU 1	-0.0030728	-15.364
850	SLU 16		-0.0045925	-22.962	SLU 1	-0.003046	-15.23
851	SLU 16		-0.0046057	-23.029	SLU 1	-0.0030576	-15.288
852	SLU 16		-0.0045107	-22.554	SLU 1	-0.0030161	-15.081
853	SLU 16		-0.0045584	-22.792	SLU 1	-0.0030259	-15.129
854	SLU 16		-0.0045022	-22.511	SLU 1	-0.0030083	-15.041
855	SLU 16		-0.0045488	-22.744	SLU 1	-0.0030374	-15.187
856	SLU 16		-0.0045266	-22.633	SLU 1	-0.0030287	-15.143
857	SLU 16		-0.0045002	-22.501	SLU 1	-0.0030046	-15.023
858	SLU 16		-0.0045915	-22.957	SLU 1	-0.0030494	-15.247
859	SLU 16		-0.0045038	-22.519	SLU 1	-0.0030046	-15.023
860	SLU 16		-0.0045118	-22.559	SLU 1	-0.0030075	-15.037
861	SLU 16		-0.0045778	-22.889	SLU 1	-0.0030417	-15.208
862	SLU 16		-0.0045483	-22.741	SLU 1	-0.0030405	-15.225
863	SLU 16		-0.0045225	-22.612	SLU 1	-0.0030123	-15.061
864	SLU 16		-0.0045346	-22.673	SLU 1	-0.0030183	-15.091
865	SLU 16		-0.0046752	-23.376	SLU 1	-0.0031315	-15.657
866	SLU 16		-0.0045623	-22.811	SLU 1	-0.0030333	-15.165
867	SLU 16		-0.0045483	-22.742	SLU 1	-0.0030254	-15.127
868	SLU 16		-0.0045807	-22.904	SLU 1	-0.0030679	-15.34
869	SLU 16		-0.0045354	-22.677	SLU 1	-0.0030121	-15.061
870	SLU 16		-0.0046195	-23.098	SLU 1	-0.0030947	-15.474
871	SLU 16		-0.0045139	-22.57	SLU 1	-0.0029994	-14.997
872	SLU 16		-0.0044911	-22.456	SLU 1	-0.0029859	-14.93
873	SLU 16		-0.004468	-22.34	SLU 1	-0.0029725	-14.862
874	SLU 16		-0.0044463	-22.231	SLU 1	-0.00296	-14.8
875	SLU 16		-0.0044726	-22.363	SLU 1	-0.0029898	-14.949
876	SLU 16		-0.0044256	-22.128	SLU 1	-0.0029483	-14.742
877	SLU 16		-0.0044069	-22.035	SLU 1	-0.0029382	-14.691
878	SLU 16		-0.0043914	-21.957	SLU 1	-0.0029301	-14.65
879	SLU 16		-0.006439	-32.195	SLU 1	-0.0042576	-21.288
880	SLU 16		-0.0043803	-21.902	SLU 1	-0.0029249	-14.624
881	SLU 16		-0.0043749	-21.874	SLU 1	-0.0029233	-14.617
882	SLU 16		-0.004422	-22.11	SLU 1	-0.0029576	-14.788
883	SLU 16		-0.0043776	-21.888	SLU 1	-0.0029269	-14.634
884	SLU 16		-0.0043918	-21.959	SLU 1	-0.0029374	-14.687
885	SLU 16		-0.0085057	-42.529	SLU 1	-0.0055529	-27.764
886	SLU 16		-0.0067253	-33.627	SLU 1	-0.0044378	-22.189
887	SLU 16		-0.0082501	-41.25	SLU 1	-0.0053928	-26.964
888	SLU 16		-0.0079589	-39.794	SLU 1	-0.0052105	-26.052
889	SLU 16		-0.0076561	-38.28	SLU 1	-0.0050209	-25.105
890	SLU 16		-0.0070243	-35.122	SLU 1	-0.0046253	-23.127
891	SLU 16		-0.0073381	-36.69	SLU 1	-0.0048219	-24.109
892	SLU 16		-0.0061103	-30.551	SLU 1	-0.0040526	-20.263
893	SLU 16		-0.0044593	-22.296	SLU 1	-0.002973	-14.865
894	SLU 16		-0.0044611	-22.306	SLU 1	-0.0029743	-14.871
895	SLU 16		-0.0044544	-22.272	SLU 1	-0.0029699	-14.849
896	SLU 16		-0.0044592	-22.296	SLU 1	-0.0029733	-14.866
897	SLU 16		-0.0044459	-22.229	SLU 1	-0.0029645	-14.823

Nodo	Pressione minima			Pressione massima			
	Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
898	SLU 16		-0.0044539	-22.27	SLU 1	-0.0029703	-14.851
899	SLU 16		-0.0044334	-22.167	SLU 1	-0.0029569	-14.784
900	SLU 16		-0.0044455	-22.228	SLU 1	-0.0029654	-14.827
901	SLU 16		-0.0058667	-29.334	SLU 1	-0.0039	-19.5
902	SLU 16		-0.0044162	-22.081	SLU 1	-0.0029464	-14.732
903	SLU 16		-0.0044333	-22.166	SLU 1	-0.0029583	-14.791
904	SLU 16		-0.0056602	-28.301	SLU 1	-0.0037701	-18.851
905	SLU 16		-0.0043932	-21.966	SLU 1	-0.0029327	-14.663
906	SLU 16		-0.0044141	-22.07	SLU 1	-0.0029471	-14.736
907	SLU 16		-0.0054787	-27.394	SLU 1	-0.0036557	-18.278
908	SLU 16		-0.0053168	-26.584	SLU 1	-0.0035532	-17.766
909	SLU 16		-0.0051708	-25.854	SLU 1	-0.0034606	-17.303
910	SLU 16		-0.0066462	-33.231	SLU 1	-0.0043844	-21.922
911	SLU 16		-0.0069773	-34.886	SLU 1	-0.0045969	-22.984
912	SLU 16		-0.0073152	-36.576	SLU 1	-0.0048139	-24.07
913	SLU 16		-0.0063338	-31.669	SLU 1	-0.0041843	-20.921
914	SLU 16		-0.0050382	-25.191	SLU 1	-0.0033763	-16.882
915	SLU 16		-0.0043592	-21.796	SLU 1	-0.0029126	-14.563
916	SLU 16		-0.0076612	-38.306	SLU 1	-0.0050364	-25.182
917	SLU 16		-0.0043858	-21.929	SLU 1	-0.0029307	-14.654
918	SLU 16		-0.0047154	-23.577	SLU 1	-0.0031695	-15.847
919	SLU 16		-0.0080022	-40.011	SLU 1	-0.0052558	-26.279
920	SLU 16		-0.0046262	-23.131	SLU 1	-0.0031118	-15.559
921	SLU 16		-0.0049184	-24.592	SLU 1	-0.0032999	-16.5
922	SLU 16		-0.0060434	-30.217	SLU 1	-0.0039987	-19.993
923	SLU 16		-0.004811	-24.055	SLU 1	-0.0032311	-16.156
924	SLU 16		-0.0083285	-41.642	SLU 1	-0.005466	-27.33
925	SLU 16		-0.0057794	-28.897	SLU 1	-0.0038302	-19.151
926	SLU 16		-0.0045388	-22.694	SLU 1	-0.0030554	-15.277
927	SLU 16		-0.005544	-27.72	SLU 1	-0.0036804	-18.402
928	SLU 16		-0.0053323	-26.662	SLU 1	-0.0035459	-17.73
929	SLU 16		-0.0051442	-25.721	SLU 1	-0.0034266	-17.133
930	SLU 16		-0.0049772	-24.886	SLU 1	-0.0033209	-16.604
931	SLU 16		-0.0048289	-24.145	SLU 1	-0.0032272	-16.136
932	SLU 16		-0.0043503	-21.751	SLU 1	-0.0029102	-14.551
933	SLU 16		-0.0043185	-21.593	SLU 1	-0.0028887	-14.444
934	SLU 16		-0.0044579	-22.29	SLU 1	-0.0030035	-15.017
935	SLU 16		-0.004698	-23.49	SLU 1	-0.0031445	-15.722
936	SLU 16		-0.0045832	-22.916	SLU 1	-0.003072	-15.36
937	SLU 16		-0.0043962	-21.981	SLU 1	-0.0029632	-14.816
938	SLU 16		-0.0044832	-22.416	SLU 1	-0.0030088	-15.044
939	SLU 16		-0.0043484	-21.742	SLU 1	-0.0029314	-14.657
940	SLU 16		-0.0043109	-21.555	SLU 1	-0.0029059	-14.529
941	SLU 16		-0.004283	-21.415	SLU 1	-0.0028863	-14.431
942	SLU 16		-0.0042629	-21.315	SLU 1	-0.0028716	-14.358
943	SLU 16		-0.0043268	-21.634	SLU 1	-0.0028966	-14.483
944	SLU 16		-0.0043967	-21.984	SLU 1	-0.0029542	-14.771
945	SLU 16		-0.0042501	-21.251	SLU 1	-0.0028616	-14.308
946	SLU 16		-0.0042895	-21.447	SLU 1	-0.0028716	-14.358
947	SLU 16		-0.0042437	-21.218	SLU 1	-0.0028556	-14.278
948	SLU 16		-0.0042427	-21.213	SLU 1	-0.0028531	-14.266
949	SLU 16		-0.0043099	-21.55	SLU 1	-0.0028869	-14.434
950	SLU 16		-0.0042463	-21.231	SLU 1	-0.0028537	-14.268
951	SLU 16		-0.0042527	-21.264	SLU 1	-0.0028562	-14.281
952	SLU 16		-0.0042961	-21.481	SLU 1	-0.002879	-14.395
953	SLU 16		-0.0043215	-21.607	SLU 1	-0.0029067	-14.533
954	SLU 16		-0.0042664	-21.332	SLU 1	-0.002858	-14.29
955	SLU 16		-0.0042611	-21.306	SLU 1	-0.0028602	-14.301
956	SLU 16		-0.0042827	-21.414	SLU 1	-0.0028716	-14.358
957	SLU 16		-0.0042711	-21.355	SLU 1	-0.0028653	-14.326
958	SLU 16		-0.0042459	-21.229	SLU 1	-0.0028458	-14.229
959	SLU 16		-0.0042589	-21.295	SLU 1	-0.0028671	-14.336
960	SLU 16		-0.0042263	-21.131	SLU 1	-0.0028343	-14.171
961	SLU 16		-0.0042075	-21.037	SLU 1	-0.0028234	-14.117
962	SLU 16		-0.0041911	-20.955	SLU 1	-0.002814	-14.07
963	SLU 16		-0.0041764	-20.882	SLU 1	-0.0028058	-14.029
964	SLU 16		-0.0041643	-20.821	SLU 1	-0.0027994	-13.997
965	SLU 16		-0.0041555	-20.777	SLU 1	-0.0027951	-13.976
966	SLU 16		-0.004151	-20.755	SLU 1	-0.0027937	-13.968
967	SLU 16		-0.0041523	-20.761	SLU 1	-0.0027959	-13.979
968	SLU 16		-0.0042117	-21.059	SLU 1	-0.002837	-14.185
969	SLU 16		-0.0041608	-20.804	SLU 1	-0.0028027	-14.013
970	SLU 16		-0.0041797	-20.898	SLU 1	-0.0028158	-14.079
971	SLU 16		-0.0082946	-41.473	SLU 1	-0.0054271	-27.135
972	SLU 16		-0.0080341	-40.17	SLU 1	-0.0052636	-26.318
973	SLU 16		-0.0077379	-38.689	SLU 1	-0.0050778	-25.389
974	SLU 16		-0.0074267	-37.133	SLU 1	-0.0048826	-24.413
975	SLU 16		-0.0071017	-35.508	SLU 1	-0.0046788	-23.394
976	SLU 16		-0.0067819	-33.91	SLU 1	-0.0044783	-22.392
977	SLU 16		-0.006477	-32.385	SLU 1	-0.004287	-21.435
978	SLU 16		-0.0061893	-30.947	SLU 1	-0.0041064	-20.532
979	SLU 16		-0.0059136	-29.568	SLU 1	-0.0039336	-19.668
980	SLU 16		-0.0056756	-28.378	SLU 1	-0.0037842	-18.921
981	SLU 16		-0.0054686	-27.343	SLU 1	-0.003654	-18.27
982	SLU 16		-0.0041922	-20.961	SLU 1	-0.0028197	-14.099
983	SLU 16		-0.0052858	-26.429	SLU 1	-0.0035389	-17.694
984	SLU 16		-0.0041933	-20.966	SLU 1	-0.0028205	-14.103
985	SLU 16		-0.004188	-20.94	SLU 1	-0.0028171	-14.086
986	SLU 16		-0.0041917	-20.958	SLU 1	-0.0028197	-14.099
987	SLU 16		-0.0051226	-25.613	SLU 1	-0.0034359	-17.179
988	SLU 16		-0.004181	-20.905	SLU 1	-0.0028128	-14.064
989	SLU 16		-0.0041876	-20.938	SLU 1	-0.0028174	-14.087
990	SLU 16		-0.0049765	-24.882	SLU 1	-0.0033435	-16.718
991	SLU 16		-0.0041713	-20.856	SLU 1	-0.0028069	-14.034
992	SLU 16		-0.0041813	-20.906	SLU 1	-0.0028137	-14.069
993	SLU 16		-0.0048441	-24.22	SLU 1	-0.0032597	-16.299
994	SLU 16		-0.0041591	-20.795	SLU 1	-0.0027994	-13.997
995	SLU 16		-0.004724	-23.62	SLU 1	-0.0031835	-15.917
996	SLU 16		-0.0041724	-20.862	SLU 1	-0.0028086	-14.043

Nodo	Pressione minima			Pressione massima			
	Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
997	SLU 16		-0.0046151	-23.076	SLU 1	-0.0031142	-15.571
998	SLU 16		-0.0045168	-22.584	SLU 1	-0.0030514	-15.257
999	SLU 16		-0.0041442	-20.721	SLU 1	-0.0027905	-13.952
1000	SLU 16		-0.0044281	-22.141	SLU 1	-0.0029945	-14.973
1001	SLU 16		-0.0041614	-20.807	SLU 1	-0.0028021	-14.011
1002	SLU 16		-0.0074541	-37.271	SLU 1	-0.0049112	-24.556
1003	SLU 16		-0.0077797	-38.985	SLU 1	-0.0051311	-25.655
1004	SLU 16		-0.0071062	-35.531	SLU 1	-0.0046885	-23.442
1005	SLU 16		-0.0081252	-40.626	SLU 1	-0.0053415	-26.707
1006	SLU 16		-0.0067666	-33.833	SLU 1	-0.0044711	-22.356
1007	SLU 16		-0.0064344	-32.172	SLU 1	-0.0042587	-21.294
1008	SLU 16		-0.0043472	-21.736	SLU 1	-0.0029425	-14.713
1009	SLU 16		-0.0061221	-30.61	SLU 1	-0.0040593	-20.297
1010	SLU 16		-0.0058337	-29.168	SLU 1	-0.0038755	-19.377
1011	SLU 16		-0.0041255	-20.625	SLU 1	-0.0027791	-13.895
1012	SLU 16		-0.0041465	-20.733	SLU 1	-0.0027935	-13.968
1013	SLU 16		-0.0042759	-21.38	SLU 1	-0.0028965	-14.483
1014	SLU 16		-0.0055723	-27.862	SLU 1	-0.0037091	-18.546
1015	SLU 16		-0.0042165	-21.082	SLU 1	-0.0028579	-14.289
1016	SLU 16		-0.0053401	-26.7	SLU 1	-0.0035615	-17.808
1017	SLU 16		-0.004168	-20.84	SLU 1	-0.0028259	-14.13
1018	SLU 16		-0.0051329	-25.664	SLU 1	-0.0034301	-17.15
1019	SLU 16		-0.0041293	-20.647	SLU 1	-0.0028	-14
1020	SLU 16		-0.0041293	-20.647	SLU 1	-0.0027836	-13.918
1021	SLU 16		-0.0049496	-24.748	SLU 1	-0.003314	-16.57
1022	SLU 16		-0.004104	-20.52	SLU 1	-0.0027667	-13.833
1023	SLU 16		-0.0040994	-20.497	SLU 1	-0.0027796	-13.898
1024	SLU 16		-0.0047872	-23.936	SLU 1	-0.0032113	-16.056
1025	SLU 16		-0.0040774	-20.387	SLU 1	-0.0027641	-13.82
1026	SLU 16		-0.0046433	-23.217	SLU 1	-0.0031204	-15.602
1027	SLU 16		-0.0045168	-22.584	SLU 1	-0.0030405	-15.203
1028	SLU 16		-0.0040623	-20.312	SLU 1	-0.002753	-13.765
1029	SLU 16		-0.0044063	-22.032	SLU 1	-0.0029708	-14.854
1030	SLU 16		-0.004114	-20.57	SLU 1	-0.0027747	-13.874
1031	SLU 16		-0.0040534	-20.267	SLU 1	-0.0027458	-13.729
1032	SLU 16		-0.0043108	-21.554	SLU 1	-0.0029104	-14.552
1033	SLU 16		-0.0040849	-20.425	SLU 1	-0.0027554	-13.777
1034	SLU 16		-0.0040497	-20.248	SLU 1	-0.002742	-13.71
1035	SLU 16		-0.0042229	-21.145	SLU 1	-0.0028587	-14.293
1036	SLU 16		-0.0040509	-20.254	SLU 1	-0.0027414	-13.707
1037	SLU 16		-0.0041009	-20.504	SLU 1	-0.0027672	-13.836
1038	SLU 16		-0.0040548	-20.274	SLU 1	-0.0027426	-13.713
1039	SLU 16		-0.0041601	-20.801	SLU 1	-0.002815	-14.075
1040	SLU 16		-0.0040675	-20.338	SLU 1	-0.0027451	-13.725
1041	SLU 16		-0.004061	-20.305	SLU 1	-0.0027454	-13.727
1042	SLU 16		-0.0040889	-20.445	SLU 1	-0.0027604	-13.802
1043	SLU 16		-0.0040689	-20.344	SLU 1	-0.0027494	-13.747
1044	SLU 16		-0.0040783	-20.392	SLU 1	-0.0027545	-13.773
1045	SLU 16		-0.0041034	-20.517	SLU 1	-0.0027789	-13.895
1046	SLU 16		-0.0040509	-20.255	SLU 1	-0.0027353	-13.677
1047	SLU 16		-0.0039875	-19.938	SLU 1	-0.0027013	-13.506
1048	SLU 16		-0.0040591	-20.295	SLU 1	-0.0027504	-13.752
1049	SLU 16		-0.0039931	-19.966	SLU 1	-0.0027059	-13.53
1050	SLU 16		-0.0040355	-20.177	SLU 1	-0.0027263	-13.631
1051	SLU 16		-0.0039874	-19.937	SLU 1	-0.0027001	-13.501
1052	SLU 16		-0.0040056	-20.028	SLU 1	-0.0027149	-13.575
1053	SLU 16		-0.0040269	-20.135	SLU 1	-0.0027294	-13.647
1054	SLU 16		-0.0039914	-19.957	SLU 1	-0.0027017	-13.508
1055	SLU 16		-0.0039988	-19.994	SLU 1	-0.0027054	-13.527
1056	SLU 16		-0.004021	-20.105	SLU 1	-0.0027179	-13.589
1057	SLU 16		-0.0040088	-20.044	SLU 1	-0.002711	-13.555
1058	SLU 16		-0.0080856	-40.428	SLU 1	-0.0053024	-26.512
1059	SLU 16		-0.0078259	-39.129	SLU 1	-0.005139	-25.695
1060	SLU 16		-0.0075327	-37.664	SLU 1	-0.0049546	-24.773
1061	SLU 16		-0.0072154	-36.077	SLU 1	-0.0047552	-23.776
1062	SLU 16		-0.006892	-34.46	SLU 1	-0.0045519	-22.76
1063	SLU 16		-0.0065782	-32.891	SLU 1	-0.0043547	-21.773
1064	SLU 16		-0.0062809	-31.404	SLU 1	-0.0041678	-20.839
1065	SLU 16		-0.0060032	-30.016	SLU 1	-0.0039933	-19.967
1066	SLU 16		-0.0057475	-28.737	SLU 1	-0.0038326	-19.163
1067	SLU 16		-0.0055192	-27.596	SLU 1	-0.0036891	-18.446
1068	SLU 16		-0.0053167	-26.583	SLU 1	-0.0035618	-17.809
1069	SLU 16		-0.0051371	-25.686	SLU 1	-0.0034487	-17.244
1070	SLU 16		-0.0049768	-24.884	SLU 1	-0.0033477	-16.738
1071	SLU 16		-0.0048336	-24.168	SLU 1	-0.0032574	-16.287
1072	SLU 16		-0.0047043	-23.521	SLU 1	-0.0031757	-15.879
1073	SLU 16		-0.0045868	-22.934	SLU 1	-0.0031014	-15.507
1074	SLU 16		-0.0044799	-22.4	SLU 1	-0.0030337	-15.169
1075	SLU 16		-0.0042021	-20.101	SLU 1	-0.0027225	-13.612
1076	SLU 16		-0.0040208	-20.104	SLU 1	-0.002723	-13.615
1077	SLU 16		-0.0040171	-20.085	SLU 1	-0.0027206	-13.603
1078	SLU 16		-0.0043832	-21.916	SLU 1	-0.0029722	-14.861
1079	SLU 16		-0.0040196	-20.098	SLU 1	-0.0027224	-13.612
1080	SLU 16		-0.0040121	-20.06	SLU 1	-0.0027175	-13.588
1081	SLU 16		-0.0042967	-21.484	SLU 1	-0.0029171	-14.586
1082	SLU 16		-0.0040171	-20.085	SLU 1	-0.0027209	-13.605
1083	SLU 16		-0.0079238	-39.619	SLU 1	-0.005218	-26.09
1084	SLU 16		-0.0075989	-37.994	SLU 1	-0.0050102	-25.051
1085	SLU 16		-0.0040055	-20.028	SLU 1	-0.0027135	-13.568
1086	SLU 16		-0.0042199	-21.1	SLU 1	-0.0028679	-14.34
1087	SLU 16		-0.0072598	-36.299	SLU 1	-0.0047935	-23.967
1088	SLU 16		-0.0040133	-20.067	SLU 1	-0.0027188	-13.594
1089	SLU 16		-0.0069162	-34.581	SLU 1	-0.0045741	-22.87
1090	SLU 16		-0.0065812	-32.906	SLU 1	-0.0043603	-21.801
1091	SLU 16		-0.004153	-20.765	SLU 1	-0.0028248	-14.124
1092	SLU 16		-0.0039977	-19.989	SLU 1	-0.0027088	-13.544
1093	SLU 16		-0.0062543	-31.272	SLU 1	-0.0041518	-20.759
1094	SLU 16		-0.0040083	-20.042	SLU 1	-0.0027159	-13.579
1095	SLU 16		-0.0040962	-20.481	SLU 1	-0.002788	-13.94

Nodo	Pressione minima			Pressione massima			
	Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
1096	SLU 16		-0.0059483	-29.741	SLU 1	-0.0039567	-19.783
1097	SLU 16		-0.0040491	-20.246	SLU 1	-0.0027571	-13.786
1098	SLU 16		-0.0039886	-19.943	SLU 1	-0.0027032	-13.516
1099	SLU 16		-0.0040021	-20.01	SLU 1	-0.0027122	-13.561
1100	SLU 16		-0.004011	-20.055	SLU 1	-0.0027319	-13.659
1101	SLU 16		-0.0056675	-28.338	SLU 1	-0.003778	-18.89
1102	SLU 16		-0.0039811	-19.906	SLU 1	-0.0027117	-13.559
1103	SLU 16		-0.0039779	-19.89	SLU 1	-0.0026968	-13.484
1104	SLU 16		-0.0039943	-19.971	SLU 1	-0.0027077	-13.538
1105	SLU 16		-0.0054143	-27.071	SLU 1	-0.0036169	-18.085
1106	SLU 16		-0.0039586	-19.793	SLU 1	-0.0026962	-13.481
1107	SLU 16		-0.0051905	-25.952	SLU 1	-0.0034748	-17.374
1108	SLU 16		-0.0039428	-19.714	SLU 1	-0.0026849	-13.425
1109	SLU 16		-0.0049913	-24.956	SLU 1	-0.0033485	-16.742
1110	SLU 16		-0.0039853	-19.926	SLU 1	-0.0027024	-13.512
1111	SLU 16		-0.0039661	-19.831	SLU 1	-0.0026898	-13.449
1112	SLU 16		-0.0039328	-19.664	SLU 1	-0.0026773	-13.387
1113	SLU 16		-0.0048154	-24.077	SLU 1	-0.0032371	-16.186
1114	SLU 16		-0.0046598	-23.299	SLU 1	-0.0031387	-15.694
1115	SLU 16		-0.0039279	-19.639	SLU 1	-0.0026731	-13.365
1116	SLU 16		-0.0045224	-22.612	SLU 1	-0.0030519	-15.26
1117	SLU 16		-0.0044016	-22.008	SLU 1	-0.0029757	-14.878
1118	SLU 16		-0.0039759	-19.879	SLU 1	-0.002697	-13.485
1119	SLU 16		-0.0042963	-21.481	SLU 1	-0.0029092	-14.546
1120	SLU 16		-0.0039274	-19.637	SLU 1	-0.0026716	-13.358
1121	SLU 16		-0.003954	-19.77	SLU 1	-0.0026826	-13.413
1122	SLU 16		-0.0042051	-21.026	SLU 1	-0.0028516	-14.258
1123	SLU 16		-0.00393	-19.65	SLU 1	-0.0026722	-13.361
1124	SLU 16		-0.0041274	-20.637	SLU 1	-0.0028024	-14.012
1125	SLU 16		-0.0039666	-19.833	SLU 1	-0.0026917	-13.458
1126	SLU 16		-0.0039349	-19.674	SLU 1	-0.0026744	-13.372
1127	SLU 16		-0.0040622	-20.311	SLU 1	-0.002761	-13.805
1128	SLU 16		-0.0039418	-19.709	SLU 1	-0.0026754	-13.377
1129	SLU 16		-0.0039575	-19.787	SLU 1	-0.0026865	-13.432
1130	SLU 16		-0.0039414	-19.707	SLU 1	-0.0026777	-13.388
1131	SLU 16		-0.0039492	-19.746	SLU 1	-0.0026819	-13.409
1132	SLU 16		-0.0040088	-20.044	SLU 1	-0.0027268	-13.634
1133	SLU 16		-0.0039663	-19.831	SLU 1	-0.0026994	-13.497
1134	SLU 16		-0.0038959	-19.48	SLU 1	-0.0026526	-13.263
1135	SLU 16		-0.0039109	-19.555	SLU 1	-0.0026663	-13.315
1136	SLU 16		-0.003934	-19.67	SLU 1	-0.0026783	-13.392
1137	SLU 16		-0.0038877	-19.438	SLU 1	-0.0026465	-13.232
1138	SLU 16		-0.0038849	-19.424	SLU 1	-0.0026438	-13.219
1139	SLU 16		-0.0039296	-19.648	SLU 1	-0.0026682	-13.341
1140	SLU 16		-0.0038861	-19.43	SLU 1	-0.0026438	-13.219
1141	SLU 16		-0.003918	-19.59	SLU 1	-0.0026614	-13.307
1142	SLU 16		-0.0038907	-19.454	SLU 1	-0.002646	-13.23
1143	SLU 16		-0.003898	-19.49	SLU 1	-0.00265	-13.25
1144	SLU 16		-0.0039071	-19.536	SLU 1	-0.0026551	-13.276
1145	SLU 16		-0.0078785	-39.393	SLU 1	-0.0051788	-25.894
1146	SLU 16		-0.0076232	-38.116	SLU 1	-0.0050176	-25.088
1147	SLU 16		-0.0073312	-36.656	SLU 1	-0.0048333	-24.167
1148	SLU 16		-0.0070234	-35.117	SLU 1	-0.0046392	-23.196
1149	SLU 16		-0.0067131	-33.566	SLU 1	-0.0044435	-22.218
1150	SLU 16		-0.0064122	-32.061	SLU 1	-0.0042539	-21.269
1151	SLU 16		-0.0061279	-30.639	SLU 1	-0.0040747	-20.373
1152	SLU 16		-0.0058637	-29.319	SLU 1	-0.0039083	-19.541
1153	SLU 16		-0.005621	-28.105	SLU 1	-0.0037554	-18.777
1154	SLU 16		-0.0054029	-27.014	SLU 1	-0.0036181	-18.091
1155	SLU 16		-0.0052077	-26.039	SLU 1	-0.0034953	-17.476
1156	SLU 16		-0.0050342	-25.171	SLU 1	-0.003386	-16.93
1157	SLU 16		-0.0048792	-24.396	SLU 1	-0.0032885	-16.442
1158	SLU 16		-0.0047417	-23.709	SLU 1	-0.0032019	-16.009
1159	SLU 16		-0.0046181	-23.091	SLU 1	-0.003124	-15.62
1160	SLU 16		-0.0045062	-22.531	SLU 1	-0.0030534	-15.267
1162	SLU 16		-0.0044043	-22.021	SLU 1	-0.002989	-14.945
1163	SLU 16		-0.0043117	-21.559	SLU 1	-0.0029304	-14.652
1164	SLU 16		-0.0077241	-38.621	SLU 1	-0.0050955	-25.478
1165	SLU 16		-0.0042289	-21.145	SLU 1	-0.0028778	-14.389
1166	SLU 16		-0.0074074	-37.037	SLU 1	-0.0048933	-24.467
1167	SLU 16		-0.0041553	-20.777	SLU 1	-0.0028308	-14.154
1168	SLU 16		-0.0070776	-35.388	SLU 1	-0.0046829	-23.415
1169	SLU 16		-0.0040915	-20.457	SLU 1	-0.0027898	-13.949
1170	SLU 16		-0.0039367	-19.684	SLU 1	-0.0026775	-13.387
1171	SLU 16		-0.0039375	-19.687	SLU 1	-0.002678	-13.39
1172	SLU 16		-0.0039349	-19.674	SLU 1	-0.0026763	-13.381
1173	SLU 16		-0.0040372	-20.186	SLU 1	-0.0027547	-13.773
1174	SLU 16		-0.0067442	-33.721	SLU 1	-0.0044703	-22.352
1175	SLU 16		-0.0039373	-19.687	SLU 1	-0.0026779	-13.39
1176	SLU 16		-0.0039923	-19.961	SLU 1	-0.0027253	-13.627
1177	SLU 16		-0.003932	-19.66	SLU 1	-0.0026745	-13.373
1178	SLU 16		-0.0064199	-32.1	SLU 1	-0.0042636	-21.318
1179	SLU 16		-0.0039558	-19.779	SLU 1	-0.0027012	-13.506
1180	SLU 16		-0.0039364	-19.682	SLU 1	-0.0026774	-13.387
1181	SLU 16		-0.0039283	-19.641	SLU 1	-0.0026723	-13.361
1182	SLU 16		-0.0061046	-30.523	SLU 1	-0.0040626	-20.313
1183	SLU 16		-0.0039271	-19.635	SLU 1	-0.002682	-13.41
1184	SLU 16		-0.0039346	-19.673	SLU 1	-0.0026764	-13.382
1185	SLU 16		-0.0058106	-29.053	SLU 1	-0.0038754	-19.377
1186	SLU 16		-0.0039237	-19.619	SLU 1	-0.0026695	-13.347
1187	SLU 16		-0.0039055	-19.527	SLU 1	-0.0026672	-13.336
1188	SLU 16		-0.0039321	-19.661	SLU 1	-0.0026749	-13.374
1189	SLU 16		-0.0055429	-27.715	SLU 1	-0.003705	-18.525
1190	SLU 16		-0.0038901	-19.451	SLU 1	-0.0026565	-13.282
1191	SLU 16		-0.0039183	-19.591	SLU 1	-0.0026662	-13.331
1192	SLU 16		-0.0039287	-19.644	SLU 1	-0.0026729	-13.364
1193	SLU 16		-0.0053026	-26.513	SLU 1	-0.0035522	-17.761
1194	SLU 16		-0.0038804	-19.402	SLU 1	-0.0026493	-13.246
1195	SLU 16		-0.0039244	-19.622	SLU 1	-0.0026704	-13.352

Nodo Ind.	Pressione minima			Pressione massima		
	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
1196	SLU 16	-0.003912	-19.56	SLU 1	-0.0026624	-13.312
1197	SLU 16	-0.0050913	-25.456	SLU 1	-0.0034179	-17.09
1198	SLU 16	-0.0038756	-19.378	SLU 1	-0.0026452	-13.226
1199	SLU 16	-0.0039193	-19.596	SLU 1	-0.0026674	-13.337
1200	SLU 16	-0.003905	-19.525	SLU 1	-0.0026581	-13.291
1201	SLU 16	-0.0049036	-24.518	SLU 1	-0.0032988	-16.494
1202	SLU 16	-0.0038747	-19.373	SLU 1	-0.0026437	-13.218
1203	SLU 16	-0.0047382	-23.691	SLU 1	-0.003194	-15.97
1204	SLU 16	-0.004592	-22.96	SLU 1	-0.0031015	-15.508
1205	SLU 16	-0.0039134	-19.567	SLU 1	-0.0026664	-13.32
1206	SLU 16	-0.0044629	-22.314	SLU 1	-0.0030199	-15.1
1207	SLU 16	-0.0038768	-19.384	SLU 1	-0.0026441	-13.221
1208	SLU 16	-0.0038973	-19.487	SLU 1	-0.0026535	-13.268
1209	SLU 16	-0.0043493	-21.746	SLU 1	-0.0029482	-14.741
1210	SLU 16	-0.00425	-21.25	SLU 1	-0.0028855	-14.427
1211	SLU 16	-0.0041639	-20.82	SLU 1	-0.002831	-14.155
1212	SLU 16	-0.0040901	-20.45	SLU 1	-0.0027841	-13.921
1213	SLU 16	-0.003907	-19.535	SLU 1	-0.0026603	-13.301
1214	SLU 16	-0.0038812	-19.406	SLU 1	-0.0026461	-13.231
1215	SLU 16	-0.0040278	-20.139	SLU 1	-0.0027445	-13.722
1216	SLU 16	-0.0038787	-19.394	SLU 1	-0.0026248	-13.24
1217	SLU 16	-0.0038624	-19.312	SLU 1	-0.0026369	-13.184
1218	SLU 16	-0.0039763	-19.881	SLU 1	-0.0027115	-13.558
1219	SLU 16	-0.0039025	-19.513	SLU 1	-0.0026637	-13.319
1220	SLU 16	-0.0039348	-19.674	SLU 1	-0.0026848	-13.424
1221	SLU 16	-0.0038526	-19.263	SLU 1	-0.0026299	-13.149
1222	SLU 16	-0.0038869	-19.435	SLU 1	-0.0026491	-13.245
1223	SLU 16	-0.0038481	-19.241	SLU 1	-0.0026263	-13.132
1224	SLU 16	-0.0039003	-19.501	SLU 1	-0.0026564	-13.282
1225	SLU 16	-0.0038935	-19.467	SLU 1	-0.0026526	-13.263
1226	SLU 16	-0.0038891	-19.445	SLU 1	-0.0026486	-13.243
1227	SLU 16	-0.003848	-19.24	SLU 1	-0.0026256	-13.128
1228	SLU 16	-0.0038805	-19.402	SLU 1	-0.0026436	-13.218
1229	SLU 16	-0.0038511	-19.255	SLU 1	-0.0026269	-13.135
1230	SLU 16	-0.0038719	-19.36	SLU 1	-0.0026386	-13.193
1231	SLU 16	-0.0038566	-19.283	SLU 1	-0.0026299	-13.149
1232	SLU 16	-0.0038638	-19.319	SLU 1	-0.0026339	-13.17
1233	SLU 16	-0.0076732	-38.366	SLU 1	-0.0050561	-25.281
1234	SLU 16	-0.0074242	-37.121	SLU 1	-0.0048982	-24.491
1235	SLU 16	-0.0071459	-35.729	SLU 1	-0.0047217	-23.609
1236	SLU 16	-0.0068604	-34.302	SLU 1	-0.0045409	-22.704
1237	SLU 16	-0.0065642	-32.821	SLU 1	-0.0043533	-21.766
1238	SLU 16	-0.0062784	-31.392	SLU 1	-0.0041724	-20.862
1239	SLU 16	-0.0060095	-30.048	SLU 1	-0.0040023	-20.012
1240	SLU 16	-0.0057606	-28.803	SLU 1	-0.003845	-19.225
1241	SLU 16	-0.0055322	-27.661	SLU 1	-0.0037008	-18.504
1242	SLU 16	-0.005326	-26.63	SLU 1	-0.0035707	-17.854
1243	SLU 16	-0.0051407	-25.703	SLU 1	-0.0034539	-17.27
1244	SLU 16	-0.0049757	-24.879	SLU 1	-0.0033501	-16.75
1245	SLU 16	-0.0048285	-24.142	SLU 1	-0.0032574	-16.287
1246	SLU 16	-0.0046992	-23.496	SLU 1	-0.003176	-15.88
1247	SLU 16	-0.004584	-22.92	SLU 1	-0.0031035	-15.517
1248	SLU 16	-0.0044808	-22.404	SLU 1	-0.0030385	-15.192
1249	SLU 16	-0.0043871	-21.935	SLU 1	-0.0029793	-14.897
1250	SLU 16	-0.0043008	-21.504	SLU 1	-0.0029248	-14.624
1251	SLU 16	-0.0075262	-37.631	SLU 1	-0.004974	-24.87
1252	SLU 16	-0.0042228	-21.114	SLU 1	-0.0028753	-14.377
1253	SLU 16	-0.0072224	-36.112	SLU 1	-0.0047802	-23.901
1254	SLU 16	-0.0041529	-20.764	SLU 1	-0.0028307	-14.154
1255	SLU 16	-0.0039963	-19.982	SLU 1	-0.0027297	-13.648
1256	SLU 16	-0.0040918	-20.459	SLU 1	-0.0027916	-13.958
1257	SLU 16	-0.0040395	-20.198	SLU 1	-0.0027578	-13.789
1258	SLU 16	-0.0039617	-19.809	SLU 1	-0.0027069	-13.535
1259	SLU 16	-0.0069071	-34.535	SLU 1	-0.0045792	-22.896
1260	SLU 16	-0.003935	-19.675	SLU 1	-0.0026891	-13.445
1261	SLU 16	-0.0065894	-32.947	SLU 1	-0.0043767	-21.883
1262	SLU 16	-0.0039156	-19.578	SLU 1	-0.0026758	-13.379
1263	SLU 16	-0.0062815	-31.407	SLU 1	-0.0041804	-20.902
1264	SLU 16	-0.0039342	-19.671	SLU 1	-0.0026801	-13.4
1265	SLU 16	-0.0039351	-19.675	SLU 1	-0.0026806	-13.403
1266	SLU 16	-0.0039331	-19.666	SLU 1	-0.0026794	-13.397
1267	SLU 16	-0.0059834	-29.917	SLU 1	-0.0039903	-19.952
1268	SLU 16	-0.0039356	-19.678	SLU 1	-0.002681	-13.405
1269	SLU 16	-0.0039318	-19.659	SLU 1	-0.0026786	-13.393
1270	SLU 16	-0.0039027	-19.513	SLU 1	-0.0026667	-13.333
1271	SLU 16	-0.0039357	-19.679	SLU 1	-0.0026811	-13.405
1272	SLU 16	-0.00393	-19.65	SLU 1	-0.0026775	-13.388
1273	SLU 16	-0.0057071	-28.535	SLU 1	-0.0038142	-19.071
1274	SLU 16	-0.0039354	-19.677	SLU 1	-0.0026808	-13.404
1275	SLU 16	-0.0039277	-19.639	SLU 1	-0.0026761	-13.38
1276	SLU 16	-0.0038948	-19.474	SLU 1	-0.0026607	-13.304
1277	SLU 16	-0.0039343	-19.672	SLU 1	-0.0026802	-13.401
1278	SLU 16	-0.0054575	-27.287	SLU 1	-0.0036551	-18.276
1279	SLU 16	-0.0039248	-19.624	SLU 1	-0.0026743	-13.371
1280	SLU 16	-0.0039327	-19.663	SLU 1	-0.0026792	-13.396
1281	SLU 16	-0.003891	-19.455	SLU 1	-0.0026575	-13.287
1282	SLU 16	-0.0052346	-26.173	SLU 1	-0.0035132	-17.566
1283	SLU 16	-0.0039303	-19.652	SLU 1	-0.0026777	-13.389
1284	SLU 16	-0.0039212	-19.606	SLU 1	-0.0026721	-13.36
1285	SLU 16	-0.0038907	-19.454	SLU 1	-0.0026564	-13.282
1286	SLU 16	-0.0050395	-25.198	SLU 1	-0.003389	-16.945
1287	SLU 16	-0.0039272	-19.636	SLU 1	-0.0026759	-13.38
1288	SLU 16	-0.0039168	-19.584	SLU 1	-0.0026694	-13.347
1289	SLU 16	-0.0048668	-24.334	SLU 1	-0.0032793	-16.396
1290	SLU 16	-0.003893	-19.465	SLU 1	-0.0026571	-13.285
1291	SLU 16	-0.0038912	-19.456	SLU 1	-0.002658	-13.29
1292	SLU 16	-0.0038804	-19.402	SLU 1	-0.0026505	-13.252
1293	SLU 16	-0.0039082	-19.541	SLU 1	-0.0026695	-13.347
1294	SLU 16	-0.0039323	-19.661	SLU 1	-0.0026854	-13.427

Nodo	Pressione minima			Pressione massima			
	Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
1295	SLU 16		-0.0039234	-19.617	SLU 1	-0.0026737	-13.368
1296	SLU 16		-0.0038749	-19.375	SLU 1	-0.0026464	-13.232
1297	SLU 16		-0.0047147	-23.574	SLU 1	-0.0031828	-15.914
1298	SLU 16		-0.0039642	-19.821	SLU 1	-0.0027062	-13.531
1299	SLU 16		-0.0040048	-20.024	SLU 1	-0.0027325	-13.662
1300	SLU 16		-0.003897	-19.485	SLU 1	-0.002659	-13.295
1301	SLU 16		-0.0039119	-19.559	SLU 1	-0.0026665	-13.332
1302	SLU 16		-0.0045803	-22.902	SLU 1	-0.0030976	-15.498
1303	SLU 16		-0.0040546	-20.273	SLU 1	-0.0027644	-13.822
1304	SLU 16		-0.0041141	-20.57	SLU 1	-0.0028023	-14.012
1305	SLU 16		-0.0039189	-19.594	SLU 1	-0.002671	-13.355
1306	SLU 16		-0.0044614	-22.307	SLU 1	-0.0030224	-15.112
1307	SLU 16		-0.0041838	-20.919	SLU 1	-0.0028466	-14.233
1308	SLU 16		-0.0042644	-21.322	SLU 1	-0.0028977	-14.488
1309	SLU 16		-0.0039023	-19.511	SLU 1	-0.0026617	-13.309
1310	SLU 16		-0.0043565	-21.783	SLU 1	-0.002956	-14.78
1311	SLU 16		-0.0038743	-19.372	SLU 1	-0.0026454	-13.227
1312	SLU 16		-0.003908	-19.54	SLU 1	-0.0026648	-13.324
1313	SLU 16		-0.0039138	-19.569	SLU 1	-0.0026681	-13.341
1314	SLU 16		-0.0039063	-19.532	SLU 1	-0.0026632	-13.316
1315	SLU 16		-0.003877	-19.385	SLU 1	-0.0026465	-13.232
1316	SLU 16		-0.0039004	-19.502	SLU 1	-0.0026597	-13.298
1317	SLU 16		-0.0038817	-19.409	SLU 1	-0.002649	-13.245
1318	SLU 16		-0.003894	-19.47	SLU 1	-0.0026266	-13.28
1319	SLU 16		-0.0038877	-19.439	SLU 1	-0.0026524	-13.262
1320	SLU 16		-0.0056916	-28.458	SLU 1	-0.0038022	-19.011
1321	SLU 16		-0.0059229	-29.615	SLU 1	-0.003949	-19.745
1322	SLU 16		-0.0054794	-27.397	SLU 1	-0.0036677	-18.339
1323	SLU 16		-0.0061729	-30.864	SLU 1	-0.0041079	-20.54
1324	SLU 16		-0.0052871	-26.436	SLU 1	-0.0035461	-17.73
1325	SLU 16		-0.006439	-32.195	SLU 1	-0.0042773	-21.386
1326	SLU 16		-0.005114	-25.57	SLU 1	-0.0034368	-17.184
1327	SLU 16		-0.0067151	-33.575	SLU 1	-0.0044531	-22.266
1328	SLU 16		-0.0069774	-34.887	SLU 1	-0.0046204	-23.102
1329	SLU 16		-0.0049599	-24.799	SLU 1	-0.0033397	-16.698
1330	SLU 16		-0.0072344	-36.172	SLU 1	-0.0047842	-23.921
1331	SLU 16		-0.0074695	-37.347	SLU 1	-0.0049344	-24.672
1332	SLU 16		-0.0048223	-24.112	SLU 1	-0.003253	-16.265
1333	SLU 16		-0.0047028	-23.514	SLU 1	-0.0031778	-15.889
1334	SLU 16		-0.0045979	-22.989	SLU 1	-0.0031118	-15.559
1335	SLU 16		-0.0045071	-22.536	SLU 1	-0.0030546	-15.273
1336	SLU 16		-0.0044272	-22.136	SLU 1	-0.0030041	-15.02
1337	SLU 16		-0.0040183	-20.092	SLU 1	-0.0027425	-13.712
1338	SLU 16		-0.0073299	-36.65	SLU 1	-0.0048534	-24.267
1339	SLU 16		-0.0040533	-20.266	SLU 1	-0.0027654	-13.827
1340	SLU 16		-0.0043498	-21.749	SLU 1	-0.0029551	-14.776
1341	SLU 16		-0.003995	-19.975	SLU 1	-0.0027269	-13.634
1342	SLU 16		-0.0070435	-35.217	SLU 1	-0.0046707	-23.354
1343	SLU 16		-0.0040976	-20.488	SLU 1	-0.0027941	-13.97
1344	SLU 16		-0.0042771	-21.385	SLU 1	-0.002909	-14.545
1345	SLU 16		-0.0041504	-20.752	SLU 1	-0.0028281	-14.14
1346	SLU 16		-0.0039814	-19.907	SLU 1	-0.0027173	-13.587
1347	SLU 16		-0.0042102	-21.051	SLU 1	-0.0028663	-14.332
1348	SLU 16		-0.0067474	-33.737	SLU 1	-0.0044819	-22.41
1349	SLU 16		-0.0064506	-32.253	SLU 1	-0.0042926	-21.463
1350	SLU 16		-0.0039746	-19.873	SLU 1	-0.002712	-13.56
1351	SLU 16		-0.0061643	-30.822	SLU 1	-0.0041099	-20.549
1352	SLU 16		-0.0058888	-29.444	SLU 1	-0.0039339	-19.669
1353	SLU 16		-0.0040045	-20.022	SLU 1	-0.0027257	-13.628
1354	SLU 16		-0.0039727	-19.863	SLU 1	-0.0027098	-13.549
1355	SLU 16		-0.0040054	-20.027	SLU 1	-0.0027262	-13.631
1356	SLU 16		-0.004004	-20.02	SLU 1	-0.0027254	-13.627
1357	SLU 16		-0.0056353	-28.176	SLU 1	-0.0037718	-18.859
1358	SLU 16		-0.0040063	-20.032	SLU 1	-0.0027268	-13.634
1359	SLU 16		-0.0040036	-20.018	SLU 1	-0.0027251	-13.626
1360	SLU 16		-0.004007	-20.035	SLU 1	-0.0027271	-13.636
1361	SLU 16		-0.004003	-20.015	SLU 1	-0.0027248	-13.624
1362	SLU 16		-0.0040073	-20.037	SLU 1	-0.0027273	-13.636
1363	SLU 16		-0.0039711	-19.855	SLU 1	-0.0027079	-13.54
1364	SLU 16		-0.0054082	-27.041	SLU 1	-0.0036267	-18.133
1365	SLU 16		-0.0040021	-20.01	SLU 1	-0.0027242	-13.621
1366	SLU 16		-0.0040072	-20.036	SLU 1	-0.0027271	-13.636
1367	SLU 16		-0.0040006	-20.003	SLU 1	-0.0027233	-13.616
1368	SLU 16		-0.0040065	-20.032	SLU 1	-0.0027266	-13.633
1369	SLU 16		-0.003972	-19.86	SLU 1	-0.0027077	-13.538
1370	SLU 16		-0.0052069	-26.034	SLU 1	-0.003498	-17.49
1371	SLU 16		-0.0040051	-20.026	SLU 1	-0.0027258	-13.629
1372	SLU 16		-0.0039688	-19.844	SLU 1	-0.0027068	-13.534
1373	SLU 16		-0.0039985	-19.993	SLU 1	-0.002722	-13.61
1374	SLU 16		-0.003998	-19.9	SLU 1	-0.0027146	-13.573
1375	SLU 16		-0.0039973	-19.987	SLU 1	-0.0027263	-13.631
1376	SLU 16		-0.0039627	-19.814	SLU 1	-0.0027024	-13.512
1377	SLU 16		-0.0039745	-19.873	SLU 1	-0.0027086	-13.543
1378	SLU 16		-0.0040213	-20.106	SLU 1	-0.0027421	-13.711
1379	SLU 16		-0.0040032	-20.016	SLU 1	-0.0027246	-13.623
1380	SLU 16		-0.0040526	-20.263	SLU 1	-0.0027626	-13.813
1381	SLU 16		-0.0050316	-25.158	SLU 1	-0.0033861	-16.93
1382	SLU 16		-0.0039958	-19.979	SLU 1	-0.0027203	-13.602
1383	SLU 16		-0.0040919	-20.46	SLU 1	-0.0027881	-13.94
1384	SLU 16		-0.0039622	-19.811	SLU 1	-0.0027014	-13.507
1385	SLU 16		-0.0039785	-19.892	SLU 1	-0.0027106	-13.553
1386	SLU 16		-0.0040006	-20.003	SLU 1	-0.0027231	-13.615
1387	SLU 16		-0.0041397	-20.699	SLU 1	-0.0028188	-14.094
1388	SLU 16		-0.004877	-24.385	SLU 1	-0.0032875	-16.437
1389	SLU 16		-0.0039833	-19.916	SLU 1	-0.0027131	-13.566
1390	SLU 16		-0.0039925	-19.963	SLU 1	-0.0027183	-13.592
1391	SLU 16		-0.0039972	-19.986	SLU 1	-0.0027211	-13.605
1392	SLU 16		-0.004196	-20.98	SLU 1	-0.0028549	-14.274
1393	SLU 16		-0.004741	-23.705	SLU 1	-0.0032009	-16.005

Nodo Ind.	Cont.	Pressione minima		Pressione massima		
		uz	Valore	uz	Valore	
1394	SLU 16	-0.0039883	-19.942	SLU 1	-0.0027159	-13.58
1395	SLU 16	-0.0039932	-19.966	SLU 1	-0.0027187	-13.594
1396	SLU 16	-0.0039649	-19.824	SLU 1	-0.0027026	-13.513
1397	SLU 16	-0.0042611	-21.305	SLU 1	-0.0028964	-14.482
1398	SLU 16	-0.0046207	-23.103	SLU 1	-0.0031245	-15.623
1399	SLU 16	-0.0043352	-21.676	SLU 1	-0.0029435	-14.717
1400	SLU 16	-0.0045139	-22.57	SLU 1	-0.0030568	-15.284
1401	SLU 16	-0.0039887	-19.944	SLU 1	-0.0027161	-13.58
1402	SLU 16	-0.0044192	-22.096	SLU 1	-0.0029968	-14.984
1403	SLU 16	-0.0039693	-19.847	SLU 1	-0.002705	-13.525
1404	SLU 16	-0.0039846	-19.923	SLU 1	-0.0027137	-13.568
1405	SLU 16	-0.0039798	-19.899	SLU 1	-0.0027109	-13.554
1406	SLU 16	-0.0039748	-19.874	SLU 1	-0.002708	-13.54
1407	SLU 16	-0.0054594	-27.297	SLU 1	-0.0036542	-18.271
1408	SLU 16	-0.0052836	-26.418	SLU 1	-0.0035426	-17.713
1409	SLU 16	-0.0056528	-28.264	SLU 1	-0.0037774	-18.887
1410	SLU 16	-0.0051252	-25.626	SLU 1	-0.0034423	-17.212
1411	SLU 16	-0.0049839	-24.92	SLU 1	-0.0033531	-16.765
1412	SLU 16	-0.0058636	-29.318	SLU 1	-0.0039121	-19.56
1413	SLU 16	-0.0048573	-24.286	SLU 1	-0.0032733	-16.367
1414	SLU 16	-0.0047482	-23.741	SLU 1	-0.0032047	-16.023
1415	SLU 16	-0.0060911	-30.455	SLU 1	-0.0040576	-20.288
1416	SLU 16	-0.0046532	-23.266	SLU 1	-0.003145	-15.725
1417	SLU 16	-0.006333	-31.665	SLU 1	-0.0042127	-21.064
1418	SLU 16	-0.006584	-32.92	SLU 1	-0.0043739	-21.869
1419	SLU 16	-0.0068207	-34.103	SLU 1	-0.0045259	-22.63
1420	SLU 16	-0.007054	-35.27	SLU 1	-0.004676	-23.38
1421	SLU 16	-0.0072674	-36.337	SLU 1	-0.0048134	-24.067
1422	SLU 16	-0.0045775	-22.887	SLU 1	-0.0030972	-15.486
1423	SLU 16	-0.0041132	-20.566	SLU 1	-0.0028007	-14.003
1424	SLU 16	-0.004091	-20.455	SLU 1	-0.0027858	-13.929
1425	SLU 16	-0.0041436	-20.718	SLU 1	-0.0028206	-14.103
1426	SLU 16	-0.0040826	-20.413	SLU 1	-0.0027795	-13.898
1427	SLU 16	-0.0045257	-22.629	SLU 1	-0.003064	-15.32
1428	SLU 16	-0.0071356	-35.678	SLU 1	-0.004734	-23.67
1429	SLU 16	-0.0042029	-21.014	SLU 1	-0.0028582	-14.291
1430	SLU 16	-0.0068705	-34.353	SLU 1	-0.0045647	-22.824
1431	SLU 16	-0.0044583	-22.292	SLU 1	-0.0030212	-15.106
1432	SLU 16	-0.0042632	-21.316	SLU 1	-0.0028968	-14.484
1433	SLU 16	-0.0065981	-32.991	SLU 1	-0.0043908	-21.954
1434	SLU 16	-0.004391	-21.955	SLU 1	-0.0029783	-14.892
1435	SLU 16	-0.0043249	-21.624	SLU 1	-0.0029362	-14.681
1436	SLU 16	-0.0041008	-20.504	SLU 1	-0.0027896	-13.948
1437	SLU 16	-0.0063269	-31.634	SLU 1	-0.0042174	-21.087
1438	SLU 16	-0.0060669	-30.334	SLU 1	-0.004051	-20.255
1439	SLU 16	-0.004108	-20.54	SLU 1	-0.0027928	-13.964
1440	SLU 16	-0.0058187	-29.093	SLU 1	-0.0038918	-19.459
1441	SLU 16	-0.0055924	-27.962	SLU 1	-0.0037465	-18.733
1442	SLU 16	-0.0041107	-20.553	SLU 1	-0.0027936	-13.968
1443	SLU 16	-0.004139	-20.695	SLU 1	-0.0028091	-14.046
1444	SLU 16	-0.0041399	-20.7	SLU 1	-0.0028097	-14.048
1445	SLU 16	-0.0041389	-20.694	SLU 1	-0.0028091	-14.045
1446	SLU 16	-0.0041409	-20.705	SLU 1	-0.0028102	-14.051
1447	SLU 16	-0.004139	-20.695	SLU 1	-0.0028092	-14.046
1448	SLU 16	-0.0041418	-20.709	SLU 1	-0.0028107	-14.053
1449	SLU 16	-0.0053918	-26.959	SLU 1	-0.0036176	-18.088
1450	SLU 16	-0.0041391	-20.695	SLU 1	-0.0028092	-14.046
1451	SLU 16	-0.0041424	-20.712	SLU 1	-0.002811	-14.055
1452	SLU 16	-0.0041134	-20.567	SLU 1	-0.0027946	-13.973
1453	SLU 16	-0.0041249	-20.625	SLU 1	-0.0028043	-14.021
1454	SLU 16	-0.0041139	-20.569	SLU 1	-0.0027966	-13.983
1455	SLU 16	-0.0041388	-20.694	SLU 1	-0.0028091	-14.045
1456	SLU 16	-0.0041419	-20.709	SLU 1	-0.0028157	-14.079
1457	SLU 16	-0.0041076	-20.538	SLU 1	-0.002792	-13.96
1458	SLU 16	-0.0041426	-20.713	SLU 1	-0.002811	-14.055
1459	SLU 16	-0.0041649	-20.825	SLU 1	-0.0028311	-14.155
1460	SLU 16	-0.0041949	-20.974	SLU 1	-0.0028508	-14.254
1461	SLU 16	-0.0041424	-20.712	SLU 1	-0.0028108	-14.054
1462	SLU 16	-0.0041381	-20.691	SLU 1	-0.0028086	-14.043
1463	SLU 16	-0.0041165	-20.582	SLU 1	-0.0027959	-13.979
1464	SLU 16	-0.0041072	-20.536	SLU 1	-0.0027912	-13.956
1465	SLU 16	-0.0052156	-26.078	SLU 1	-0.0035043	-17.522
1466	SLU 16	-0.0042326	-21.163	SLU 1	-0.0028754	-14.377
1467	SLU 16	-0.0041417	-20.708	SLU 1	-0.0028103	-14.051
1468	SLU 16	-0.0041369	-20.684	SLU 1	-0.0028078	-14.039
1469	SLU 16	-0.0041203	-20.601	SLU 1	-0.0027978	-13.989
1470	SLU 16	-0.0041404	-20.702	SLU 1	-0.0028095	-14.047
1471	SLU 16	-0.0042786	-21.393	SLU 1	-0.0029051	-14.526
1472	SLU 16	-0.0041351	-20.676	SLU 1	-0.0028068	-14.034
1473	SLU 16	-0.0041099	-20.549	SLU 1	-0.0027924	-13.962
1474	SLU 16	-0.0050633	-25.316	SLU 1	-0.0034065	-17.032
1475	SLU 16	-0.0041386	-20.693	SLU 1	-0.0028083	-14.042
1476	SLU 16	-0.0041245	-20.623	SLU 1	-0.0028001	-14.001
1477	SLU 16	-0.0041359	-20.68	SLU 1	-0.0028067	-14.034
1478	SLU 16	-0.0043313	-21.656	SLU 1	-0.0029391	-14.695
1479	SLU 16	-0.0041287	-20.644	SLU 1	-0.0028025	-14.013
1480	SLU 16	-0.0041329	-20.664	SLU 1	-0.0028054	-14.027
1481	SLU 16	-0.0041327	-20.663	SLU 1	-0.0028048	-14.024
1482	SLU 16	-0.0049296	-24.648	SLU 1	-0.0033208	-16.604
1483	SLU 16	-0.0041142	-20.571	SLU 1	-0.0027947	-13.973
1484	SLU 16	-0.0043908	-21.954	SLU 1	-0.0029772	-14.886
1485	SLU 16	-0.0041302	-20.651	SLU 1	-0.0028038	-14.019
1486	SLU 16	-0.0048121	-24.061	SLU 1	-0.0032457	-16.228
1487	SLU 16	-0.0044576	-22.288	SLU 1	-0.0030199	-15.099
1488	SLU 16	-0.004708	-23.54	SLU 1	-0.0031793	-15.896
1489	SLU 16	-0.0041271	-20.636	SLU 1	-0.0028021	-14.01
1490	SLU 16	-0.0045322	-22.661	SLU 1	-0.0030673	-15.337
1491	SLU 16	-0.0046153	-23.076	SLU 1	-0.0031202	-15.601
1492	SLU 16	-0.0041233	-20.616	SLU 1	-0.0027998	-13.999

Nodo	Pressione minima			Pressione massima			
	Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
1493	SLU 16		-0.0041196	-20.598	SLU 1	-0.0027978	-13.989
1494	SLU 16		-0.0046621	-23.311	SLU 1	-0.0031483	-15.742
1495	SLU 16		-0.0047349	-23.674	SLU 1	-0.0031938	-15.968
1496	SLU 16		-0.0042386	-21.193	SLU 1	-0.0028781	-14.39
1497	SLU 16		-0.0048266	-24.133	SLU 1	-0.0032512	-16.256
1498	SLU 16		-0.0041877	-20.939	SLU 1	-0.0028436	-14.218
1499	SLU 16		-0.0049288	-24.644	SLU 1	-0.0033155	-16.577
1500	SLU 16		-0.0050442	-25.221	SLU 1	-0.0033882	-16.941
1501	SLU 16		-0.0042306	-21.153	SLU 1	-0.002872	-14.36
1502	SLU 16		-0.0051171	-25.855	SLU 1	-0.0034685	-17.343
1503	SLU 16		-0.0053121	-26.56	SLU 1	-0.0035582	-17.791
1504	SLU 16		-0.0054683	-27.342	SLU 1	-0.003658	-18.29
1505	SLU 16		-0.0056401	-28.201	SLU 1	-0.0037682	-18.841
1506	SLU 16		-0.0058273	-29.136	SLU 1	-0.0038887	-19.443
1507	SLU 16		-0.0042121	-21.061	SLU 1	-0.0028594	-14.297
1508	SLU 16		-0.0060277	-30.139	SLU 1	-0.0040182	-20.091
1509	SLU 16		-0.0062401	-31.201	SLU 1	-0.0041557	-20.779
1510	SLU 16		-0.006459	-32.295	SLU 1	-0.0042977	-21.489
1511	SLU 16		-0.0066696	-33.348	SLU 1	-0.0044346	-22.173
1512	SLU 16		-0.0068766	-34.383	SLU 1	-0.0045693	-22.846
1513	SLU 16		-0.0070671	-35.335	SLU 1	-0.0046934	-23.467
1514	SLU 16		-0.0069434	-34.717	SLU 1	-0.0046158	-23.079
1515	SLU 16		-0.0046992	-23.496	SLU 1	-0.0031693	-15.846
1516	SLU 16		-0.0067029	-33.515	SLU 1	-0.0044462	-22.31
1517	SLU 16		-0.0043627	-21.813	SLU 1	-0.0029543	-14.771
1518	SLU 16		-0.0064585	-32.293	SLU 1	-0.0043055	-21.528
1519	SLU 16		-0.0044304	-22.152	SLU 1	-0.0029977	-14.989
1520	SLU 16		-0.0042904	-21.452	SLU 1	-0.002905	-14.525
1521	SLU 16		-0.0046285	-23.143	SLU 1	-0.0031241	-15.621
1522	SLU 16		-0.0062171	-31.085	SLU 1	-0.0041506	-20.753
1523	SLU 16		-0.0044983	-22.491	SLU 1	-0.003041	-15.205
1524	SLU 16		-0.0045639	-22.82	SLU 1	-0.0030829	-15.415
1525	SLU 16		-0.0059873	-29.937	SLU 1	-0.0040028	-20.014
1526	SLU 16		-0.0043031	-21.515	SLU 1	-0.0029113	-14.557
1527	SLU 16		-0.0057704	-28.852	SLU 1	-0.0038628	-19.314
1528	SLU 16		-0.005575	-27.875	SLU 1	-0.0037363	-18.682
1529	SLU 16		-0.0043073	-21.536	SLU 1	-0.002913	-14.565
1530	SLU 16		-0.0043819	-21.909	SLU 1	-0.0029653	-14.827
1531	SLU 16		-0.0043559	-21.78	SLU 1	-0.0029479	-14.74
1532	SLU 16		-0.0043359	-21.68	SLU 1	-0.0029344	-14.672
1533	SLU 16		-0.0044179	-22.089	SLU 1	-0.002989	-14.945
1534	SLU 16		-0.0043212	-21.606	SLU 1	-0.0029242	-14.621
1535	SLU 16		-0.0043106	-21.553	SLU 1	-0.0029168	-14.584
1536	SLU 16		-0.0043276	-21.638	SLU 1	-0.0029245	-14.622
1537	SLU 16		-0.0043041	-21.521	SLU 1	-0.0029121	-14.561
1538	SLU 16		-0.0054042	-27.021	SLU 1	-0.0036255	-18.128
1539	SLU 16		-0.0043098	-21.549	SLU 1	-0.0029139	-14.569
1540	SLU 16		-0.0043288	-21.644	SLU 1	-0.0029251	-14.626
1541	SLU 16		-0.004328	-21.64	SLU 1	-0.0029248	-14.624
1542	SLU 16		-0.0048356	-24.178	SLU 1	-0.0032536	-16.268
1543	SLU 16		-0.0043299	-21.65	SLU 1	-0.0029257	-14.629
1544	SLU 16		-0.0043287	-21.644	SLU 1	-0.0029252	-14.626
1545	SLU 16		-0.0043839	-21.919	SLU 1	-0.0029649	-14.825
1546	SLU 16		-0.0043032	-21.516	SLU 1	-0.002911	-14.555
1547	SLU 16		-0.0043309	-21.654	SLU 1	-0.0029262	-14.631
1548	SLU 16		-0.0043291	-21.646	SLU 1	-0.0029255	-14.627
1549	SLU 16		-0.0043316	-21.658	SLU 1	-0.0029266	-14.633
1550	SLU 16		-0.0043128	-21.564	SLU 1	-0.0029153	-14.576
1551	SLU 16		-0.004332	-21.66	SLU 1	-0.0029267	-14.633
1552	SLU 16		-0.0043292	-21.646	SLU 1	-0.0029255	-14.628
1553	SLU 16		-0.0043054	-21.527	SLU 1	-0.0029119	-14.56
1554	SLU 16		-0.0044647	-22.324	SLU 1	-0.0030194	-15.097
1555	SLU 16		-0.005256	-26.28	SLU 1	-0.0035293	-17.646
1556	SLU 16		-0.004332	-21.66	SLU 1	-0.0029266	-14.633
1557	SLU 16		-0.0043289	-21.645	SLU 1	-0.0029254	-14.627
1558	SLU 16		-0.004316	-21.58	SLU 1	-0.0029169	-14.585
1559	SLU 16		-0.0043621	-21.811	SLU 1	-0.00295	-14.75
1560	SLU 16		-0.0043317	-21.658	SLU 1	-0.0029263	-14.632
1561	SLU 16		-0.0043282	-21.641	SLU 1	-0.0029249	-14.625
1562	SLU 16		-0.0043091	-21.546	SLU 1	-0.0029139	-14.57
1563	SLU 16		-0.0043309	-21.655	SLU 1	-0.0029258	-14.629
1564	SLU 16		-0.0043193	-21.596	SLU 1	-0.0029188	-14.594
1565	SLU 16		-0.0045136	-22.568	SLU 1	-0.0030511	-15.255
1566	SLU 16		-0.004327	-21.635	SLU 1	-0.0029242	-14.621
1567	SLU 16		-0.0043221	-21.611	SLU 1	-0.0029204	-14.602
1568	SLU 16		-0.0043246	-21.623	SLU 1	-0.0029218	-14.609
1569	SLU 16		-0.0043297	-21.648	SLU 1	-0.0029249	-14.625
1570	SLU 16		-0.0043274	-21.637	SLU 1	-0.0029236	-14.618
1571	SLU 16		-0.0051294	-25.647	SLU 1	-0.0034471	-17.236
1572	SLU 16		-0.0045663	-22.832	SLU 1	-0.0030852	-15.426
1573	SLU 16		-0.0043253	-21.627	SLU 1	-0.0029232	-14.616
1574	SLU 16		-0.004317	-21.585	SLU 1	-0.0029183	-14.592
1575	SLU 16		-0.0043232	-21.616	SLU 1	-0.002922	-14.61
1576	SLU 16		-0.0046242	-23.121	SLU 1	-0.0031224	-15.612
1577	SLU 16		-0.0043204	-21.602	SLU 1	-0.0029203	-14.602
1578	SLU 16		-0.0043154	-21.577	SLU 1	-0.0029175	-14.587
1579	SLU 16		-0.0050191	-25.096	SLU 1	-0.0033759	-16.879
1580	SLU 16		-0.0046887	-23.444	SLU 1	-0.0031638	-15.819
1581	SLU 16		-0.0049224	-24.612	SLU 1	-0.0033135	-16.568
1582	SLU 16		-0.0047591	-23.796	SLU 1	-0.0032088	-16.044
1583	SLU 16		-0.0048364	-24.182	SLU 1	-0.0032583	-16.292
1584	SLU 16		-0.0049371	-24.686	SLU 1	-0.003317	-16.585
1585	SLU 16		-0.0050344	-25.172	SLU 1	-0.003378	-16.89
1586	SLU 16		-0.0051371	-25.686	SLU 1	-0.0034428	-17.214
1587	SLU 16		-0.0052474	-26.237	SLU 1	-0.0035129	-17.565
1588	SLU 16		-0.0055021	-27.51	SLU 1	-0.0036764	-18.382
1589	SLU 16		-0.0053684	-26.842	SLU 1	-0.0035903	-17.952
1590	SLU 16		-0.0056493	-28.247	SLU 1	-0.0037719	-18.859
1591	SLU 16		-0.0058102	-29.051	SLU 1	-0.0038767	-19.384

Nodo Ind.	Pressione minima			Pressione massima		
	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
1592	SLU 16	-0.0059826	-29.913	SLU 1	-0.0039896	-19.948
1593	SLU 16	-0.0061644	-30.822	SLU 1	-0.004109	-20.545
1594	SLU 16	-0.0063508	-31.754	SLU 1	-0.0042318	-21.159
1595	SLU 16	-0.0065278	-32.639	SLU 1	-0.0043487	-21.743
1596	SLU 16	-0.0067054	-33.527	SLU 1	-0.0044661	-22.331
1597	SLU 16	-0.0068689	-34.344	SLU 1	-0.0045745	-22.872
1598	SLU 16	-0.0067538	-33.769	SLU 1	-0.0044993	-22.497
1599	SLU 16	-0.0065387	-32.693	SLU 1	-0.0043612	-21.806
1600	SLU 16	-0.006326	-31.63	SLU 1	-0.0042244	-21.122
1601	SLU 16	-0.0061188	-30.594	SLU 1	-0.0040907	-20.454
1602	SLU 16	-0.0046555	-23.278	SLU 1	-0.0031334	-15.667
1603	SLU 16	-0.0059223	-29.611	SLU 1	-0.0039633	-19.817
1604	SLU 16	-0.0049116	-24.558	SLU 1	-0.0032968	-16.484
1605	SLU 16	-0.0057405	-28.702	SLU 1	-0.0038447	-19.224
1606	SLU 16	-0.0046316	-23.158	SLU 1	-0.0031165	-15.583
1607	SLU 16	-0.0048484	-24.242	SLU 1	-0.0032566	-16.283
1608	SLU 16	-0.0046027	-23.013	SLU 1	-0.0030997	-15.498
1609	SLU 16	-0.0047892	-23.946	SLU 1	-0.0032187	-16.093
1610	SLU 16	-0.0047293	-23.647	SLU 1	-0.0031801	-15.901
1611	SLU 16	-0.005579	-27.895	SLU 1	-0.0037388	-18.694
1612	SLU 16	-0.0046366	-23.183	SLU 1	-0.0031222	-15.611
1613	SLU 16	-0.0045856	-22.928	SLU 1	-0.0030876	-15.438
1614	SLU 16	-0.0054394	-27.197	SLU 1	-0.0036469	-18.234
1615	SLU 16	-0.004571	-22.855	SLU 1	-0.0030771	-15.386
1616	SLU 16	-0.0045598	-22.799	SLU 1	-0.003069	-15.345
1617	SLU 16	-0.004544	-22.72	SLU 1	-0.0030576	-15.288
1618	SLU 16	-0.0045506	-22.753	SLU 1	-0.0030624	-15.312
1619	SLU 16	-0.0045414	-22.707	SLU 1	-0.0030555	-15.278
1620	SLU 16	-0.0045726	-22.863	SLU 1	-0.0030751	-15.375
1621	SLU 16	-0.0045419	-22.709	SLU 1	-0.0030555	-15.277
1622	SLU 16	-0.0045571	-22.785	SLU 1	-0.0030637	-15.318
1623	SLU 16	-0.0045638	-22.819	SLU 1	-0.0030686	-15.343
1624	SLU 16	-0.0045535	-22.767	SLU 1	-0.0030611	-15.305
1625	SLU 16	-0.004558	-22.79	SLU 1	-0.0030644	-15.322
1626	SLU 16	-0.0053213	-26.607	SLU 1	-0.0035689	-17.844
1627	SLU 16	-0.0046204	-23.102	SLU 1	-0.0031075	-15.538
1628	SLU 16	-0.004558	-22.79	SLU 1	-0.0030645	-15.322
1629	SLU 16	-0.0050057	-25.028	SLU 1	-0.0033553	-16.777
1630	SLU 16	-0.004544	-22.72	SLU 1	-0.0030566	-15.283
1631	SLU 16	-0.0045598	-22.799	SLU 1	-0.0030654	-15.327
1632	SLU 16	-0.004561	-22.805	SLU 1	-0.0030661	-15.33
1633	SLU 16	-0.0045545	-22.773	SLU 1	-0.0030614	-15.307
1634	SLU 16	-0.0045603	-22.801	SLU 1	-0.0030659	-15.329
1635	SLU 16	-0.0045621	-22.81	SLU 1	-0.0030666	-15.333
1636	SLU 16	-0.0045474	-22.737	SLU 1	-0.0030585	-15.292
1637	SLU 16	-0.0045629	-22.814	SLU 1	-0.0030669	-15.335
1638	SLU 16	-0.004561	-22.805	SLU 1	-0.0030664	-15.332
1639	SLU 16	-0.0045635	-22.817	SLU 1	-0.0030672	-15.336
1640	SLU 16	-0.0045559	-22.78	SLU 1	-0.0030621	-15.311
1641	SLU 16	-0.0045613	-22.807	SLU 1	-0.0030666	-15.333
1642	SLU 16	-0.00455	-22.75	SLU 1	-0.00306	-15.3
1643	SLU 16	-0.0045638	-22.819	SLU 1	-0.0030673	-15.336
1644	SLU 16	-0.0045572	-22.786	SLU 1	-0.0030628	-15.314
1645	SLU 16	-0.0045583	-22.792	SLU 1	-0.0030635	-15.318
1646	SLU 16	-0.0045613	-22.807	SLU 1	-0.0030666	-15.333
1647	SLU 16	-0.0045574	-22.787	SLU 1	-0.0030629	-15.315
1648	SLU 16	-0.00456	-22.8	SLU 1	-0.0030646	-15.323
1649	SLU 16	-0.0045639	-22.819	SLU 1	-0.0030672	-15.336
1650	SLU 16	-0.0046954	-23.477	SLU 1	-0.0031599	-15.8
1651	SLU 16	-0.004561	-22.805	SLU 1	-0.0030664	-15.332
1652	SLU 16	-0.0045636	-22.818	SLU 1	-0.0030669	-15.335
1653	SLU 16	-0.0047797	-23.899	SLU 1	-0.0032155	-16.078
1654	SLU 16	-0.0047365	-23.682	SLU 1	-0.0031871	-15.936
1655	SLU 16	-0.004554	-22.777	SLU 1	-0.0030623	-15.312
1656	SLU 16	-0.0045628	-22.814	SLU 1	-0.0030664	-15.332
1657	SLU 16	-0.0052224	-26.112	SLU 1	-0.0035036	-17.518
1658	SLU 16	-0.0045602	-22.801	SLU 1	-0.003066	-15.33
1659	SLU 16	-0.0048272	-24.136	SLU 1	-0.0032465	-16.232
1660	SLU 16	-0.0045591	-22.795	SLU 1	-0.0030653	-15.327
1661	SLU 16	-0.0045572	-22.786	SLU 1	-0.0030642	-15.321
1662	SLU 16	-0.0046044	-23.022	SLU 1	-0.0030958	-15.479
1663	SLU 16	-0.0048799	-24.4	SLU 1	-0.0032806	-16.403
1664	SLU 16	-0.0051379	-25.69	SLU 1	-0.003448	-17.24
1665	SLU 16	-0.0049367	-24.684	SLU 1	-0.0033173	-16.586
1666	SLU 16	-0.0050637	-25.318	SLU 1	-0.0033996	-16.998
1667	SLU 16	-0.0049973	-24.986	SLU 1	-0.0033565	-16.782
1668	SLU 16	-0.005089	-25.445	SLU 1	-0.0034075	-17.038
1669	SLU 16	-0.0051716	-25.858	SLU 1	-0.0034595	-17.297
1670	SLU 16	-0.0052571	-26.285	SLU 1	-0.0035136	-17.568
1671	SLU 16	-0.0055553	-27.777	SLU 1	-0.0037063	-18.532
1672	SLU 16	-0.0053485	-26.742	SLU 1	-0.003572	-17.86
1673	SLU 16	-0.0056756	-28.378	SLU 1	-0.0037856	-18.928
1674	SLU 16	-0.0054469	-27.235	SLU 1	-0.0036355	-18.178
1675	SLU 16	-0.0058081	-29.041	SLU 1	-0.0038736	-19.368
1676	SLU 16	-0.0059501	-29.75	SLU 1	-0.0039684	-19.842
1677	SLU 16	-0.0060978	-30.489	SLU 1	-0.0040674	-20.337
1678	SLU 16	-0.0062466	-31.233	SLU 1	-0.0041676	-20.838
1679	SLU 16	-0.0063875	-31.938	SLU 1	-0.0042628	-21.314
1680	SLU 16	-0.0065388	-32.694	SLU 1	-0.0043655	-21.827
1681	SLU 16	-0.0066739	-33.369	SLU 1	-0.0044571	-22.286
1682	SLU 16	-0.0065681	-32.84	SLU 1	-0.0043852	-21.926
1683	SLU 16	-0.006385	-31.925	SLU 1	-0.004267	-21.335
1684	SLU 16	-0.0048705	-24.353	SLU 1	-0.0032625	-16.312
1685	SLU 16	-0.0062064	-31.032	SLU 1	-0.0041514	-20.757
1686	SLU 16	-0.0060342	-30.171	SLU 1	-0.0040392	-20.196
1687	SLU 16	-0.0058727	-29.364	SLU 1	-0.0039331	-19.666
1688	SLU 16	-0.0048389	-24.194	SLU 1	-0.0032427	-16.213
1689	SLU 16	-0.0048664	-24.332	SLU 1	-0.0032612	-16.306
1690	SLU 16	-0.0057263	-28.631	SLU 1	-0.003836	-19.18

Nodo	Pressione minima			Pressione massima			
	Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
1691	SLU 16		-0.0055982	-27.991	SLU 1	-0.0037502	-18.751
1692	SLU 16		-0.0048468	-24.234	SLU 1	-0.0032455	-16.228
1693	SLU 16		-0.0051334	-25.667	SLU 1	-0.0034297	-17.149
1694	SLU 16		-0.0054904	-27.452	SLU 1	-0.0036773	-18.386
1695	SLU 16		-0.0048376	-24.188	SLU 1	-0.0032382	-16.191
1696	SLU 16		-0.0048025	-24.012	SLU 1	-0.0032123	-16.062
1697	SLU 16		-0.0051942	-25.971	SLU 1	-0.0034681	-17.34
1698	SLU 16		-0.0048086	-24.043	SLU 1	-0.003217	-16.085
1699	SLU 16		-0.004829	-24.145	SLU 1	-0.0032315	-16.158
1700	SLU 16		-0.0048054	-24.027	SLU 1	-0.0032148	-16.074
1701	SLU 16		-0.0048038	-24.019	SLU 1	-0.0032137	-16.069
1702	SLU 16		-0.0048026	-24.013	SLU 1	-0.0032129	-16.065
1703	SLU 16		-0.0050892	-25.446	SLU 1	-0.0034012	-17.006
1704	SLU 16		-0.004807	-24.035	SLU 1	-0.003215	-16.075
1705	SLU 16		-0.0048154	-24.077	SLU 1	-0.0032216	-16.108
1706	SLU 16		-0.004822	-24.11	SLU 1	-0.0032263	-16.131
1707	SLU 16		-0.0054024	-27.012	SLU 1	-0.0036175	-18.088
1708	SLU 16		-0.0048081	-24.041	SLU 1	-0.0032158	-16.079
1709	SLU 16		-0.0048183	-24.091	SLU 1	-0.0032203	-16.101
1710	SLU 16		-0.0048068	-24.034	SLU 1	-0.0032154	-16.077
1711	SLU 16		-0.0048141	-24.071	SLU 1	-0.0032179	-16.09
1712	SLU 16		-0.0048138	-24.069	SLU 1	-0.0032179	-16.089
1713	SLU 16		-0.004812	-24.06	SLU 1	-0.0032182	-16.091
1714	SLU 16		-0.0048137	-24.068	SLU 1	-0.0032189	-16.094
1715	SLU 16		-0.0048146	-24.073	SLU 1	-0.0032193	-16.097
1716	SLU 16		-0.0053307	-26.654	SLU 1	-0.0035688	-17.844
1717	SLU 16		-0.0048184	-24.092	SLU 1	-0.0032204	-16.102
1718	SLU 16		-0.0048165	-24.083	SLU 1	-0.0032194	-16.097
1719	SLU 16		-0.0048155	-24.078	SLU 1	-0.0032197	-16.099
1720	SLU 16		-0.0050132	-25.066	SLU 1	-0.0033575	-16.787
1721	SLU 16		-0.0050494	-25.247	SLU 1	-0.0033817	-16.908
1722	SLU 16		-0.0048208	-24.104	SLU 1	-0.0032218	-16.109
1723	SLU 16		-0.0048139	-24.069	SLU 1	-0.0032194	-16.097
1724	SLU 16		-0.0048164	-24.082	SLU 1	-0.0032201	-16.101
1725	SLU 16		-0.0048145	-24.072	SLU 1	-0.0032198	-16.099
1726	SLU 16		-0.0048172	-24.086	SLU 1	-0.0032205	-16.102
1727	SLU 16		-0.0048174	-24.087	SLU 1	-0.0032202	-16.101
1728	SLU 16		-0.0048178	-24.089	SLU 1	-0.0032207	-16.103
1729	SLU 16		-0.0048148	-24.074	SLU 1	-0.0032201	-16.1
1730	SLU 16		-0.0048182	-24.091	SLU 1	-0.0032208	-16.104
1731	SLU 16		-0.0048124	-24.062	SLU 1	-0.0032187	-16.094
1732	SLU 16		-0.0048293	-24.147	SLU 1	-0.0032271	-16.135
1733	SLU 16		-0.004815	-24.075	SLU 1	-0.0032202	-16.101
1734	SLU 16		-0.0048149	-24.074	SLU 1	-0.0032202	-16.101
1735	SLU 16		-0.0052615	-26.307	SLU 1	-0.0035103	-17.552
1736	SLU 16		-0.0048146	-24.073	SLU 1	-0.0032201	-16.1
1737	SLU 16		-0.0048141	-24.07	SLU 1	-0.0032198	-16.099
1738	SLU 16		-0.0050918	-25.459	SLU 1	-0.0034095	-17.047
1739	SLU 16		-0.0052724	-26.362	SLU 1	-0.0035292	-17.646
1740	SLU 16		-0.0050503	-25.251	SLU 1	-0.0033755	-16.878
1741	SLU 16		-0.0051328	-25.664	SLU 1	-0.0034365	-17.182
1742	SLU 16		-0.0052214	-26.107	SLU 1	-0.003495	-17.475
1743	SLU 16		-0.0051753	-25.877	SLU 1	-0.0034645	-17.322
1744	SLU 16		-0.0049875	-24.938	SLU 1	-0.0033395	-16.698
1745	SLU 16		-0.0048454	-24.227	SLU 1	-0.003237	-16.185
1746	SLU 16		-0.0053274	-26.637	SLU 1	-0.003552	-17.76
1747	SLU 16		-0.0053918	-26.959	SLU 1	-0.0035931	-17.966
1748	SLU 16		-0.0060453	-30.226	SLU 1	-0.0040343	-20.172
1749	SLU 16		-0.0057125	-28.563	SLU 1	-0.0038055	-19.027
1750	SLU 16		-0.005463	-27.315	SLU 1	-0.003639	-18.195
1751	SLU 16		-0.0056207	-28.103	SLU 1	-0.0037433	-18.716
1752	SLU 16		-0.0058164	-29.082	SLU 1	-0.0038765	-19.383
1753	SLU 16		-0.0055383	-27.691	SLU 1	-0.0036883	-18.442
1754	SLU 16		-0.0059289	-29.645	SLU 1	-0.003954	-19.77
1755	SLU 16		-0.0049149	-24.575	SLU 1	-0.0032842	-16.421
1756	SLU 16		-0.0049483	-24.742	SLU 1	-0.0033069	-16.535
1757	SLU 16		-0.0048738	-24.369	SLU 1	-0.0032547	-16.273
1758	SLU 16		-0.0061592	-30.796	SLU 1	-0.0041134	-20.567
1759	SLU 16		-0.0048892	-24.446	SLU 1	-0.003265	-16.325
1760	SLU 16		-0.0050292	-25.146	SLU 1	-0.0033598	-16.799
1761	SLU 16		-0.0049859	-24.929	SLU 1	-0.0033358	-16.679
1762	SLU 16		-0.0049169	-24.584	SLU 1	-0.0032832	-16.416
1763	SLU 16		-0.0062508	-31.254	SLU 1	-0.0041781	-20.891
1764	SLU 16		-0.0063709	-31.854	SLU 1	-0.0042629	-21.315
1765	SLU 16		-0.0050267	-25.133	SLU 1	-0.0033576	-16.788
1766	SLU 16		-0.0064842	-32.421	SLU 1	-0.0043427	-21.713
1767	SLU 16		-0.0063881	-31.94	SLU 1	-0.0042747	-21.374
1768	SLU 16		-0.0062417	-31.208	SLU 1	-0.0041793	-20.897
1769	SLU 16		-0.0050674	-25.337	SLU 1	-0.0033807	-16.903
1770	SLU 16		-0.0060998	-30.499	SLU 1	-0.0040864	-20.432
1771	SLU 16		-0.0059638	-29.819	SLU 1	-0.0039964	-19.982
1772	SLU 16		-0.0058365	-29.183	SLU 1	-0.003911	-19.555
1773	SLU 16		-0.0057223	-28.611	SLU 1	-0.0038333	-19.167
1774	SLU 16		-0.0060905	-30.453	SLU 1	-0.0040696	-20.348
1775	SLU 16		-0.0056252	-28.126	SLU 1	-0.003766	-18.83
1776	SLU 16		-0.0051549	-25.774	SLU 1	-0.003436	-17.18
1777	SLU 16		-0.0055469	-27.734	SLU 1	-0.0037108	-18.554
1778	SLU 16		-0.0053846	-26.923	SLU 1	-0.0035819	-17.909
1779	SLU 16		-0.0054864	-27.432	SLU 1	-0.0036676	-18.338
1780	SLU 16		-0.0050646	-25.323	SLU 1	-0.0033689	-16.845
1781	SLU 16		-0.0054306	-27.153	SLU 1	-0.0036111	-18.056
1782	SLU 16		-0.0050504	-25.27	SLU 1	-0.0033641	-16.821
1783	SLU 16		-0.0053507	-26.754	SLU 1	-0.0035598	-17.799
1784	SLU 16		-0.0050557	-25.279	SLU 1	-0.003365	-16.825
1785	SLU 16		-0.005057	-25.285	SLU 1	-0.0033656	-16.828
1786	SLU 16		-0.0050583	-25.292	SLU 1	-0.0033663	-16.831
1787	SLU 16		-0.0050555	-25.277	SLU 1	-0.0033651	-16.826
1788	SLU 16		-0.0050557	-25.278	SLU 1	-0.0033653	-16.827
1789	SLU 16		-0.0050597	-25.299	SLU 1	-0.003367	-16.835

Nodo Ind.	Pressione minima			Pressione massima		
	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
1790	SLU 16	-0.0060073	-30.036	SLU 1	-0.0040106	-20.053
1791	SLU 16	-0.0050706	-25.353	SLU 1	-0.0033724	-16.862
1792	SLU 16	-0.0050666	-25.333	SLU 1	-0.0033703	-16.851
1793	SLU 16	-0.0050698	-25.349	SLU 1	-0.0033742	-16.871
1794	SLU 16	-0.0050589	-25.295	SLU 1	-0.0033674	-16.837
1795	SLU 16	-0.005441	-27.205	SLU 1	-0.0036348	-18.174
1796	SLU 16	-0.0050639	-25.32	SLU 1	-0.0033707	-16.853
1797	SLU 16	-0.0050768	-25.384	SLU 1	-0.0033776	-16.88
1798	SLU 16	-0.0051965	-25.982	SLU 1	-0.0034573	-17.287
1799	SLU 16	-0.0050683	-25.341	SLU 1	-0.0033715	-16.857
1800	SLU 16	-0.0050767	-25.383	SLU 1	-0.0033784	-16.892
1801	SLU 16	-0.0054777	-27.388	SLU 1	-0.0036412	-18.206
1802	SLU 16	-0.0050613	-25.307	SLU 1	-0.0033688	-16.844
1803	SLU 16	-0.0050661	-25.33	SLU 1	-0.0033706	-16.853
1804	SLU 16	-0.0050678	-25.339	SLU 1	-0.003373	-16.865
1805	SLU 16	-0.0050829	-25.414	SLU 1	-0.0033794	-16.897
1806	SLU 16	-0.0050684	-25.342	SLU 1	-0.0033717	-16.859
1807	SLU 16	-0.0050625	-25.313	SLU 1	-0.0033696	-16.848
1808	SLU 16	-0.0050674	-25.337	SLU 1	-0.0033712	-16.856
1809	SLU 16	-0.0050634	-25.317	SLU 1	-0.0033702	-16.851
1810	SLU 16	-0.0050642	-25.321	SLU 1	-0.0033707	-16.854
1811	SLU 16	-0.0051052	-25.526	SLU 1	-0.0033978	-16.989
1812	SLU 16	-0.005065	-25.325	SLU 1	-0.0033712	-16.856
1813	SLU 16	-0.0050661	-25.33	SLU 1	-0.0033719	-16.86
1814	SLU 16	-0.0050855	-25.427	SLU 1	-0.0033839	-16.92
1815	SLU 16	-0.0050731	-25.365	SLU 1	-0.0033762	-16.881
1816	SLU 16	-0.0054059	-27.03	SLU 1	-0.0036095	-18.047
1817	SLU 16	-0.0050681	-25.34	SLU 1	-0.0033732	-16.866
1818	SLU 16	-0.0050913	-25.456	SLU 1	-0.0033844	-16.922
1819	SLU 16	-0.0051182	-25.591	SLU 1	-0.0034071	-17.036
1820	SLU 16	-0.0053765	-26.882	SLU 1	-0.0035886	-17.943
1821	SLU 16	-0.0055265	-27.633	SLU 1	-0.0036727	-18.363
1822	SLU 16	-0.0053502	-26.751	SLU 1	-0.0035702	-17.851
1823	SLU 16	-0.0052322	-26.161	SLU 1	-0.0034878	-17.439
1824	SLU 16	-0.0053263	-26.632	SLU 1	-0.0035536	-17.768
1825	SLU 16	-0.0052797	-26.399	SLU 1	-0.0035212	-17.606
1826	SLU 16	-0.0053261	-26.63	SLU 1	-0.0035432	-17.716
1827	SLU 16	-0.0051766	-25.883	SLU 1	-0.0034425	-17.213
1828	SLU 16	-0.0052575	-26.287	SLU 1	-0.0035053	-17.526
1829	SLU 16	-0.0055766	-27.883	SLU 1	-0.0037056	-18.528
1830	SLU 16	-0.0057523	-28.761	SLU 1	-0.0038271	-19.135
1831	SLU 16	-0.0051009	-25.504	SLU 1	-0.0033935	-16.967
1832	SLU 16	-0.0053062	-26.531	SLU 1	-0.0035393	-17.697
1833	SLU 16	-0.0059147	-29.574	SLU 1	-0.003944	-19.72
1834	SLU 16	-0.0056867	-28.433	SLU 1	-0.0037807	-18.903
1835	SLU 16	-0.0051099	-25.55	SLU 1	-0.0033996	-16.998
1836	SLU 16	-0.0056296	-28.148	SLU 1	-0.0037411	-18.706
1837	SLU 16	-0.0051094	-25.547	SLU 1	-0.0033952	-16.976
1838	SLU 16	-0.0058293	-29.147	SLU 1	-0.0038823	-19.411
1839	SLU 16	-0.0051541	-25.77	SLU 1	-0.0034307	-17.153
1840	SLU 16	-0.0053119	-26.56	SLU 1	-0.0035326	-17.663
1841	SLU 16	-0.0051444	-25.722	SLU 1	-0.0034163	-17.081
1842	SLU 16	-0.0052617	-26.309	SLU 1	-0.0035033	-17.517
1843	SLU 16	-0.0052176	-26.088	SLU 1	-0.0034652	-17.326
1844	SLU 16	-0.0053388	-26.694	SLU 1	-0.0035461	-17.731
1845	SLU 16	-0.0052661	-26.331	SLU 1	-0.0035011	-17.506
1846	SLU 16	-0.0052315	-26.158	SLU 1	-0.0034698	-17.349
1847	SLU 16	-0.0052328	-26.164	SLU 1	-0.0034696	-17.348
1848	SLU 16	-0.006105	-30.525	SLU 1	-0.0040847	-20.424
1849	SLU 16	-0.0062095	-31.047	SLU 1	-0.0041628	-20.814
1850	SLU 16	-0.0063044	-31.522	SLU 1	-0.0042336	-21.168
1851	SLU 16	-0.0052985	-26.492	SLU 1	-0.0035113	-17.557
1852	SLU 16	-0.0053569	-26.785	SLU 1	-0.0035586	-17.793
1853	SLU 16	-0.0062178	-31.089	SLU 1	-0.0041703	-20.852
1854	SLU 16	-0.0053675	-26.838	SLU 1	-0.0035574	-17.787
1855	SLU 16	-0.0054085	-27.043	SLU 1	-0.0035942	-17.971
1856	SLU 16	-0.00611	-30.55	SLU 1	-0.0040988	-20.494
1857	SLU 16	-0.0060059	-30.029	SLU 1	-0.0040292	-20.146
1858	SLU 16	-0.0059061	-29.53	SLU 1	-0.0039614	-19.807
1859	SLU 16	-0.0059858	-29.929	SLU 1	-0.0039985	-19.993
1860	SLU 16	-0.0058098	-29.049	SLU 1	-0.0038947	-19.474
1861	SLU 16	-0.0057246	-28.623	SLU 1	-0.0038343	-19.172
1862	SLU 16	-0.0053561	-26.781	SLU 1	-0.0035512	-17.756
1863	SLU 16	-0.0055695	-27.847	SLU 1	-0.003692	-18.46
1864	SLU 16	-0.0056208	-28.104	SLU 1	-0.003726	-18.63
1865	SLU 16	-0.0056561	-28.28	SLU 1	-0.0037841	-18.92
1866	SLU 16	-0.0059046	-29.523	SLU 1	-0.003937	-19.685
1867	SLU 16	-0.0055955	-27.978	SLU 1	-0.0037092	-18.546
1868	SLU 16	-0.0053855	-26.928	SLU 1	-0.0035709	-17.855
1869	SLU 16	-0.0053234	-26.617	SLU 1	-0.003527	-17.635
1870	SLU 16	-0.0056502	-28.251	SLU 1	-0.0037456	-18.728
1871	SLU 16	-0.0053136	-26.568	SLU 1	-0.0035187	-17.594
1872	SLU 16	-0.0055692	-27.846	SLU 1	-0.0037166	-18.583
1873	SLU 16	-0.0053209	-26.605	SLU 1	-0.0035255	-17.627
1874	SLU 16	-0.0056805	-28.402	SLU 1	-0.0037663	-18.832
1875	SLU 16	-0.0055471	-27.735	SLU 1	-0.003698	-18.49
1876	SLU 16	-0.0053361	-26.681	SLU 1	-0.0035347	-17.673
1877	SLU 16	-0.0058404	-29.202	SLU 1	-0.0038872	-19.436
1878	SLU 16	-0.0055535	-27.768	SLU 1	-0.0036809	-18.405
1879	SLU 16	-0.0057118	-28.559	SLU 1	-0.0037887	-18.943
1880	SLU 16	-0.0056061	-28.03	SLU 1	-0.0037457	-18.729
1881	SLU 16	-0.0053107	-26.553	SLU 1	-0.0035195	-17.597
1882	SLU 16	-0.0054965	-27.482	SLU 1	-0.0036541	-18.271
1883	SLU 16	-0.0057471	-28.735	SLU 1	-0.0038148	-19.074
1884	SLU 16	-0.0054572	-27.286	SLU 1	-0.0036143	-18.071
1885	SLU 16	-0.0057889	-28.944	SLU 1	-0.0038469	-19.235
1886	SLU 16	-0.0053245	-26.622	SLU 1	-0.003525	-17.625
1887	SLU 16	-0.0052984	-26.492	SLU 1	-0.0035117	-17.559
1888	SLU 16	-0.0053166	-26.583	SLU 1	-0.0035207	-17.604

Nodo	Pressione minima			Pressione massima			
	Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
1889	SLU 16		-0.0053303	-26.652	SLU 1	-0.0035283	-17.641
1890	SLU 16		-0.0053649	-26.824	SLU 1	-0.0035538	-17.769
1891	SLU 16		-0.005337	-26.685	SLU 1	-0.003532	-17.66
1892	SLU 16		-0.0052998	-26.499	SLU 1	-0.0035126	-17.563
1893	SLU 16		-0.0053142	-26.571	SLU 1	-0.0035195	-17.598
1894	SLU 16		-0.0053036	-26.518	SLU 1	-0.0035141	-17.571
1895	SLU 16		-0.0053019	-26.509	SLU 1	-0.0035133	-17.566
1896	SLU 16		-0.0053055	-26.527	SLU 1	-0.0035151	-17.575
1897	SLU 16		-0.0053735	-26.867	SLU 1	-0.0035603	-17.801
1898	SLU 16		-0.0053076	-26.538	SLU 1	-0.0035161	-17.581
1899	SLU 16		-0.0053097	-26.549	SLU 1	-0.0035172	-17.586
1900	SLU 16		-0.0053015	-26.508	SLU 1	-0.0035137	-17.569
1901	SLU 16		-0.0053007	-26.504	SLU 1	-0.0035127	-17.564
1902	SLU 16		-0.0053121	-26.56	SLU 1	-0.0035185	-17.592
1903	SLU 16		-0.0053028	-26.514	SLU 1	-0.0035146	-17.573
1904	SLU 16		-0.0053043	-26.521	SLU 1	-0.0035155	-17.577
1905	SLU 16		-0.0053454	-26.727	SLU 1	-0.0035368	-17.684
1906	SLU 16		-0.0053058	-26.529	SLU 1	-0.0035164	-17.582
1907	SLU 16		-0.0053176	-26.588	SLU 1	-0.0035236	-17.618
1908	SLU 16		-0.0053002	-26.501	SLU 1	-0.0035126	-17.563
1909	SLU 16		-0.0053074	-26.537	SLU 1	-0.0035175	-17.587
1910	SLU 16		-0.0053095	-26.547	SLU 1	-0.0035187	-17.594
1911	SLU 16		-0.0053226	-26.613	SLU 1	-0.0035265	-17.633
1912	SLU 16		-0.0053005	-26.502	SLU 1	-0.0035129	-17.564
1913	SLU 16		-0.0053122	-26.561	SLU 1	-0.0035204	-17.602
1914	SLU 16		-0.005352	-27.676	SLU 1	-0.0036869	-18.435
1915	SLU 16		-0.0053564	-26.782	SLU 1	-0.0035432	-17.716
1916	SLU 16		-0.0052523	-27.626	SLU 1	-0.003678	-18.39
1917	SLU 16		-0.0055172	-27.586	SLU 1	-0.0036708	-18.354
1918	SLU 16		-0.0055099	-27.55	SLU 1	-0.0036643	-18.322
1919	SLU 16		-0.0054934	-27.467	SLU 1	-0.0036499	-18.25
1920	SLU 16		-0.0055412	-27.706	SLU 1	-0.0036718	-18.359
1921	SLU 16		-0.0053611	-26.805	SLU 1	-0.0035498	-17.749
1922	SLU 16		-0.0053919	-26.959	SLU 1	-0.0035644	-17.822
1923	SLU 16		-0.0054825	-27.413	SLU 1	-0.0036369	-18.184
1924	SLU 16		-0.0055398	-27.699	SLU 1	-0.003669	-18.345
1925	SLU 16		-0.005505	-27.525	SLU 1	-0.0036539	-18.269
1926	SLU 16		-0.0054651	-27.325	SLU 1	-0.0036215	-18.108
1927	SLU 16		-0.0054224	-27.112	SLU 1	-0.0035873	-17.936
1928	SLU 16		-0.0054911	-27.456	SLU 1	-0.0036291	-18.145
1929	SLU 16		-0.0054613	-27.307	SLU 1	-0.0036064	-18.032
1930	SLU 16		-0.0055669	-27.834	SLU 1	-0.0036828	-18.414
1931	SLU 16		-0.0054707	-27.353	SLU 1	-0.0036116	-18.058
1932	SLU 16		-0.0054948	-27.474	SLU 1	-0.0036269	-18.135
1933	SLU 16		-0.0055491	-27.745	SLU 1	-0.0036748	-18.374
1934	SLU 16		-0.0055058	-27.529	SLU 1	-0.0036343	-18.171
1935	SLU 16		-0.0055391	-27.696	SLU 1	-0.0036614	-18.307
1936	SLU 16		-0.0056091	-28.046	SLU 1	-0.0037024	-18.512
1937	SLU 16		-0.0055934	-27.967	SLU 1	-0.0036966	-18.483
1938	SLU 16		-0.0055657	-27.829	SLU 1	-0.0036745	-18.372
1939	SLU 16		-0.0056125	-28.062	SLU 1	-0.0036994	-18.497
1940	SLU 16		-0.006144	-30.72	SLU 1	-0.0041356	-20.678
1941	SLU 16		-0.0060762	-30.381	SLU 1	-0.0040809	-20.405
1942	SLU 16		-0.0060121	-30.061	SLU 1	-0.0040289	-20.144
1943	SLU 16		-0.0059462	-29.731	SLU 1	-0.0039745	-19.873
1944	SLU 16		-0.0058911	-29.455	SLU 1	-0.0039279	-19.64
1945	SLU 16		-0.0058487	-29.244	SLU 1	-0.0038906	-19.453
1946	SLU 16		-0.0058188	-29.094	SLU 1	-0.003863	-19.315
1947	SLU 16		-0.0057989	-28.994	SLU 1	-0.0038441	-19.22
1948	SLU 16		-0.0057848	-28.924	SLU 1	-0.0038307	-19.154
1949	SLU 16		-0.0057736	-28.868	SLU 1	-0.0038207	-19.103
1950	SLU 16		-0.0057639	-28.82	SLU 1	-0.0038125	-19.062
1951	SLU 16		-0.0057549	-28.775	SLU 1	-0.0038052	-19.026
1952	SLU 16		-0.005746	-28.73	SLU 1	-0.0037984	-18.992
1953	SLU 16		-0.0057371	-28.686	SLU 1	-0.0037916	-18.958
1954	SLU 16		-0.005728	-28.64	SLU 1	-0.0037847	-18.923
1955	SLU 16		-0.0057185	-28.592	SLU 1	-0.0037774	-18.887
1956	SLU 16		-0.0057085	-28.542	SLU 1	-0.0037694	-18.847
1957	SLU 16		-0.0056974	-28.487	SLU 1	-0.0037605	-18.802
1958	SLU 16		-0.0056039	-28.02	SLU 1	-0.0036911	-18.455
1959	SLU 16		-0.005593	-27.965	SLU 1	-0.0036846	-18.423
1960	SLU 16		-0.0055814	-27.907	SLU 1	-0.0036779	-18.389
1961	SLU 16		-0.0055703	-27.852	SLU 1	-0.0036716	-18.358
1962	SLU 16		-0.0055604	-27.802	SLU 1	-0.003666	-18.33
1963	SLU 16		-0.0055517	-27.758	SLU 1	-0.0036611	-18.306
1964	SLU 16		-0.0055441	-27.72	SLU 1	-0.0036569	-18.285
1965	SLU 16		-0.0055376	-27.688	SLU 1	-0.0036533	-18.267
1966	SLU 16		-0.0055321	-27.66	SLU 1	-0.0036503	-18.252
1967	SLU 16		-0.0055275	-27.637	SLU 1	-0.0036478	-18.239
1968	SLU 16		-0.0055236	-27.618	SLU 1	-0.0036457	-18.229
1969	SLU 16		-0.0055201	-27.601	SLU 1	-0.0036439	-18.219
1970	SLU 16		-0.005517	-27.585	SLU 1	-0.0036423	-18.211
1971	SLU 16		-0.0055142	-27.571	SLU 1	-0.0036408	-18.204
1972	SLU 16		-0.0055116	-27.558	SLU 1	-0.0036394	-18.197
1973	SLU 16		-0.0055094	-27.547	SLU 1	-0.0036383	-18.192
1974	SLU 16		-0.0055077	-27.539	SLU 1	-0.0036375	-18.188
1975	SLU 16		-0.0055067	-27.533	SLU 1	-0.003637	-18.185
1976	SLU 16		-0.0055063	-27.532	SLU 1	-0.003637	-18.185
1977	SLU 16		-0.0055067	-27.533	SLU 1	-0.0036373	-18.186
1978	SLU 16		-0.0055077	-27.538	SLU 1	-0.003638	-18.19
1979	SLU 16		-0.0055092	-27.546	SLU 1	-0.0036389	-18.195
1980	SLU 16		-0.005511	-27.555	SLU 1	-0.0036401	-18.2
1981	SLU 16		-0.0055131	-27.565	SLU 1	-0.0036414	-18.207
1982	SLU 16		-0.0055153	-27.577	SLU 1	-0.0036428	-18.214
1983	SLU 16		-0.0055179	-27.589	SLU 1	-0.0036443	-18.222
1984	SLU 16		-0.0055209	-27.604	SLU 1	-0.0036461	-18.231
1985	SLU 16		-0.0055244	-27.622	SLU 1	-0.0036482	-18.241
1986	SLU 16		-0.0055288	-27.644	SLU 1	-0.0036508	-18.254
1987	SLU 16		-0.0055341	-27.671	SLU 1	-0.003654	-18.27

Nodo	Pressione minima			Pressione massima			
	Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
1988	SLU 16		-0.0055405	-27.703	SLU 1	-0.0036577	-18.288
1989	SLU 16		-0.0055548	-27.74	SLU 1	-0.0036621	-18.31
1990	SLU 16		-0.0055567	-27.783	SLU 1	-0.0036672	-18.336
1991	SLU 16		-0.0055666	-27.833	SLU 1	-0.0036731	-18.365
1992	SLU 16		-0.0055773	-27.887	SLU 1	-0.0036796	-18.398
1993	SLU 16		-0.0055878	-27.939	SLU 1	-0.0036862	-18.431
1994	SLU 16		-0.0056771	-28.385	SLU 1	-0.0037576	-18.788
1995	SLU 16		-0.0056767	-28.383	SLU 1	-0.0037601	-18.8
1996	SLU 16		-0.0056725	-28.363	SLU 1	-0.0037599	-18.799
1997	SLU 16		-0.0056666	-28.33	SLU 1	-0.003758	-18.79
1998	SLU 16		-0.0056581	-28.291	SLU 1	-0.0037554	-18.777
1999	SLU 16		-0.00565	-28.25	SLU 1	-0.0037528	-18.764
2000	SLU 16		-0.005643	-28.215	SLU 1	-0.0037515	-18.757
2001	SLU 16		-0.0056391	-28.195	SLU 1	-0.0037529	-18.764
2002	SLU 16		-0.0056413	-28.207	SLU 1	-0.0037593	-18.797
2003	SLU 16		-0.0056551	-28.275	SLU 1	-0.0037746	-18.873
2004	SLU 16		-0.0056839	-28.42	SLU 1	-0.0038003	-19.001
2005	SLU 16		-0.0057288	-28.644	SLU 1	-0.0038363	-19.182
2006	SLU 16		-0.0057883	-28.941	SLU 1	-0.0038813	-19.407
2007	SLU 16		-0.0058582	-29.291	SLU 1	-0.0039322	-19.661
2008	SLU 16		-0.0059256	-29.628	SLU 1	-0.0039801	-19.9
2009	SLU 16		-0.0059952	-29.976	SLU 1	-0.0040285	-20.143
2010	SLU 16		-0.0060664	-30.332	SLU 1	-0.0040777	-20.389
2011	SLU 16		-0.0056856	-28.428	SLU 1	-0.0037512	-18.756
2012	SLU 16		-0.0056504	-28.252	SLU 1	-0.0037336	-18.668
2013	SLU 16		-0.0056814	-28.407	SLU 1	-0.0037547	-18.774
2014	SLU 16		-0.005692	-28.46	SLU 1	-0.0037631	-18.816
2015	SLU 16		-0.0056437	-28.219	SLU 1	-0.0037151	-18.575
2016	SLU 16		-0.0056489	-28.245	SLU 1	-0.0037255	-18.627
2017	SLU 16		-0.0056674	-28.337	SLU 1	-0.0037347	-18.674
2018	SLU 16		-0.0057049	-28.525	SLU 1	-0.0037532	-18.766
2019	SLU 16		-0.0057411	-28.705	SLU 1	-0.0037832	-18.916
2020	SLU 16		-0.0057756	-28.878	SLU 1	-0.0037993	-18.996
2021	SLU 16		-0.0057836	-28.918	SLU 1	-0.0038114	-19.057
2022	SLU 16		-0.0058035	-29.017	SLU 1	-0.0038263	-19.131
2023	SLU 16		-0.0057867	-28.934	SLU 1	-0.0038009	-19.005
2024	SLU 16		-0.0058455	-29.228	SLU 1	-0.0038441	-19.22
2025	SLU 16		-0.0057837	-28.918	SLU 1	-0.0038285	-19.143
2026	SLU 16		-0.0058021	-29.011	SLU 1	-0.0038376	-19.188
2027	SLU 16		-0.0057639	-28.819	SLU 1	-0.0038187	-19.094
2028	SLU 16		-0.0057431	-28.715	SLU 1	-0.0038086	-19.043
2029	SLU 16		-0.0058599	-29.3	SLU 1	-0.0038613	-19.307
2030	SLU 16		-0.0058578	-29.289	SLU 1	-0.0038616	-19.308
2031	SLU 16		-0.0058514	-29.257	SLU 1	-0.0038605	-19.303
2032	SLU 16		-0.0058551	-29.275	SLU 1	-0.0038614	-19.307
2033	SLU 16		-0.0058474	-29.237	SLU 1	-0.0038596	-19.298
2034	SLU 16		-0.0057229	-28.614	SLU 1	-0.0037993	-18.997
2035	SLU 16		-0.0058381	-29.191	SLU 1	-0.0038733	-19.366
2036	SLU 16		-0.0058385	-29.192	SLU 1	-0.0038583	-19.292
2037	SLU 16		-0.0058431	-29.215	SLU 1	-0.0038587	-19.294
2038	SLU 16		-0.0058338	-29.169	SLU 1	-0.0038637	-19.318
2039	SLU 16		-0.0058351	-29.175	SLU 1	-0.0038596	-19.298
2040	SLU 16		-0.0057054	-28.527	SLU 1	-0.0037927	-18.963
2041	SLU 16		-0.0057319	-28.66	SLU 1	-0.0038377	-19.188
2042	SLU 16		-0.0058515	-29.257	SLU 1	-0.0038907	-19.453
2043	SLU 16		-0.005692	-28.46	SLU 1	-0.0037967	-18.983
2044	SLU 16		-0.0056938	-28.469	SLU 1	-0.0037909	-18.955
2045	SLU 16		-0.005876	-29.38	SLU 1	-0.0039169	-19.584
2046	SLU 16		-0.0057044	-28.522	SLU 1	-0.0038123	-19.061
2047	SLU 16		-0.0058683	-29.341	SLU 1	-0.0038645	-19.322
2048	SLU 16		-0.005772	-28.86	SLU 1	-0.0038706	-19.353
2049	SLU 16		-0.0058261	-29.131	SLU 1	-0.0038499	-19.249
2050	SLU 16		-0.0058082	-29.041	SLU 1	-0.003813	-19.065
2051	SLU 16		-0.0057898	-28.949	SLU 1	-0.0038076	-19.038
2052	SLU 16		-0.005871	-29.355	SLU 1	-0.0038619	-19.309
2053	SLU 16		-0.0058485	-29.242	SLU 1	-0.003858	-19.29
2054	SLU 16		-0.0059085	-29.543	SLU 1	-0.0039489	-19.744
2055	SLU 16		-0.0058182	-29.091	SLU 1	-0.0039065	-19.533
2056	SLU 16		-0.0058008	-29.004	SLU 1	-0.0038087	-19.043
2057	SLU 16		-0.005791	-28.955	SLU 1	-0.0038031	-19.016
2058	SLU 16		-0.0057874	-28.937	SLU 1	-0.0038055	-19.027
2059	SLU 16		-0.0057759	-28.879	SLU 1	-0.0037986	-18.993
2060	SLU 16		-0.0057663	-28.831	SLU 1	-0.003793	-18.965
2061	SLU 16		-0.0057862	-28.931	SLU 1	-0.0038007	-19.004
2062	SLU 16		-0.0057067	-28.533	SLU 1	-0.0037579	-18.79
2063	SLU 16		-0.0057091	-28.545	SLU 1	-0.0037594	-18.797
2064	SLU 16		-0.0057048	-28.524	SLU 1	-0.0037568	-18.784
2065	SLU 16		-0.005712	-28.56	SLU 1	-0.0037612	-18.806
2066	SLU 16		-0.0057154	-28.577	SLU 1	-0.0037633	-18.817
2067	SLU 16		-0.0057038	-28.519	SLU 1	-0.0037561	-18.781
2068	SLU 16		-0.0058645	-29.323	SLU 1	-0.0038707	-19.353
2069	SLU 16		-0.0057195	-28.598	SLU 1	-0.0037658	-18.829
2070	SLU 16		-0.0057354	-28.671	SLU 1	-0.0037752	-18.876
2071	SLU 16		-0.0057616	-28.808	SLU 1	-0.0037904	-18.952
2072	SLU 16		-0.0057428	-28.714	SLU 1	-0.0037795	-18.897
2073	SLU 16		-0.0057316	-28.658	SLU 1	-0.0037706	-18.853
2074	SLU 16		-0.005704	-28.52	SLU 1	-0.0037561	-18.78
2075	SLU 16		-0.005776	-28.88	SLU 1	-0.0037951	-18.975
2076	SLU 16		-0.0059449	-29.724	SLU 1	-0.0039838	-19.919
2077	SLU 16		-0.0057243	-28.622	SLU 1	-0.0037687	-18.843
2078	SLU 16		-0.0057295	-28.648	SLU 1	-0.0037717	-18.859
2079	SLU 16		-0.0057519	-28.76	SLU 1	-0.0037848	-18.924
2080	SLU 16		-0.0057049	-28.525	SLU 1	-0.0037565	-18.782
2081	SLU 16		-0.0057651	-28.825	SLU 1	-0.003789	-18.945
2082	SLU 16		-0.0058287	-29.143	SLU 1	-0.0038251	-19.126
2083	SLU 16		-0.0057558	-28.779	SLU 1	-0.003784	-18.92
2084	SLU 16		-0.0057278	-28.639	SLU 1	-0.0037686	-18.843
2085	SLU 16		-0.00574	-28.7	SLU 1	-0.0037752	-18.876
2086	SLU 16		-0.0057077	-28.538	SLU 1	-0.003758	-18.79

Nodo	Pressione minima			Pressione massima			
	Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
2087	SLU 16		-0.0057477	-28.739	SLU 1	-0.0037795	-18.898
2088	SLU 16		-0.0057238	-28.619	SLU 1	-0.0037665	-18.832
2089	SLU 16		-0.00572	-28.6	SLU 1	-0.0037644	-18.824
2090	SLU 16		-0.0059023	-29.512	SLU 1	-0.0038829	-19.414
2091	SLU 16		-0.0057164	-28.582	SLU 1	-0.0037626	-18.813
2092	SLU 16		-0.0057106	-28.553	SLU 1	-0.0037595	-18.798
2093	SLU 16		-0.0057134	-28.567	SLU 1	-0.003761	-18.805
2094	SLU 16		-0.0058609	-29.305	SLU 1	-0.0039392	-19.696
2095	SLU 16		-0.0058399	-29.199	SLU 1	-0.0038388	-19.194
2096	SLU 16		-0.0058188	-29.094	SLU 1	-0.0038244	-19.122
2097	SLU 16		-0.0059037	-29.519	SLU 1	-0.0038875	-19.438
2098	SLU 16		-0.0058866	-29.43	SLU 1	-0.0038684	-19.342
2099	SLU 16		-0.0059135	-29.567	SLU 1	-0.0038777	-19.388
2100	SLU 16		-0.0059188	-29.594	SLU 1	-0.0038905	-19.453
2101	SLU 16		-0.0060299	-30.149	SLU 1	-0.0040643	-20.322
2102	SLU 16		-0.0059555	-29.777	SLU 1	-0.0040099	-20.049
2103	SLU 16		-0.0059703	-29.852	SLU 1	-0.004012	-20.06
2104	SLU 16		-0.005891	-29.455	SLU 1	-0.0039635	-19.818
2105	SLU 16		-0.0059553	-29.776	SLU 1	-0.0039151	-19.575
2106	SLU 16		-0.0059673	-29.836	SLU 1	-0.003911	-19.555
2107	SLU 16		-0.0059977	-29.989	SLU 1	-0.0039379	-19.689
2108	SLU 16		-0.0059526	-29.763	SLU 1	-0.0038989	-19.495
2109	SLU 16		-0.0059412	-29.706	SLU 1	-0.0038979	-19.49
2110	SLU 16		-0.0059811	-29.906	SLU 1	-0.0039384	-19.692
2111	SLU 16		-0.0060238	-30.119	SLU 1	-0.0039478	-19.739
2112	SLU 16		-0.0059708	-29.854	SLU 1	-0.0039347	-19.673
2113	SLU 16		-0.005958	-29.79	SLU 1	-0.0039287	-19.643
2114	SLU 16		-0.0059343	-29.672	SLU 1	-0.0039165	-19.582
2115	SLU 16		-0.0059699	-29.849	SLU 1	-0.0039093	-19.546
2116	SLU 16		-0.0059075	-29.537	SLU 1	-0.0039025	-19.512
2117	SLU 16		-0.0059564	-29.782	SLU 1	-0.0039068	-19.534
2118	SLU 16		-0.0060075	-30.037	SLU 1	-0.0039486	-19.743
2119	SLU 16		-0.0059602	-29.801	SLU 1	-0.0039245	-19.622
2120	SLU 16		-0.0059777	-29.889	SLU 1	-0.0039337	-19.669
2121	SLU 16		-0.0059419	-29.709	SLU 1	-0.0039149	-19.575
2122	SLU 16		-0.0058751	-29.376	SLU 1	-0.0038852	-19.426
2123	SLU 16		-0.0059945	-29.973	SLU 1	-0.0039424	-19.712
2124	SLU 16		-0.0058568	-29.284	SLU 1	-0.0038831	-19.416
2125	SLU 16		-0.0060233	-30.117	SLU 1	-0.0039564	-19.782
2126	SLU 16		-0.0058401	-29.2	SLU 1	-0.0038666	-19.333
2127	SLU 16		-0.0059235	-29.617	SLU 1	-0.0039055	-19.528
2128	SLU 16		-0.0059036	-29.518	SLU 1	-0.003896	-19.48
2129	SLU 16		-0.0058629	-29.315	SLU 1	-0.0039071	-19.535
2130	SLU 16		-0.0058053	-29.026	SLU 1	-0.0038487	-19.244
2131	SLU 16		-0.0058682	-29.341	SLU 1	-0.0038883	-19.415
2132	SLU 16		-0.0058545	-29.272	SLU 1	-0.0038909	-19.454
2133	SLU 16		-0.0058853	-29.427	SLU 1	-0.0038883	-19.442
2134	SLU 16		-0.0057732	-28.866	SLU 1	-0.0038334	-19.167
2135	SLU 16		-0.0057292	-28.646	SLU 1	-0.0038189	-19.095
2136	SLU 16		-0.0058808	-29.404	SLU 1	-0.0039297	-19.648
2137	SLU 16		-0.0057468	-28.734	SLU 1	-0.0038229	-19.114
2138	SLU 16		-0.0060149	-30.074	SLU 1	-0.0039363	-19.682
2139	SLU 16		-0.0059942	-29.971	SLU 1	-0.0039304	-19.652
2140	SLU 16		-0.0060541	-30.27	SLU 1	-0.0039687	-19.843
2141	SLU 16		-0.0060288	-30.144	SLU 1	-0.0039634	-19.817
2142	SLU 16		-0.0057252	-28.626	SLU 1	-0.0038244	-19.122
2143	SLU 16		-0.0057352	-28.676	SLU 1	-0.0038388	-19.194
2144	SLU 16		-0.0057576	-28.788	SLU 1	-0.0038608	-19.304
2145	SLU 16		-0.0057885	-28.943	SLU 1	-0.0038873	-19.436
2146	SLU 16		-0.0060458	-30.229	SLU 1	-0.0039681	-19.841
2147	SLU 16		-0.0059026	-29.513	SLU 1	-0.003954	-19.77
2148	SLU 16		-0.0058176	-29.088	SLU 1	-0.0039109	-19.555
2149	SLU 16		-0.0060021	-30.01	SLU 1	-0.0039287	-19.643
2150	SLU 16		-0.0060539	-30.269	SLU 1	-0.0039604	-19.802
2151	SLU 16		-0.0059876	-29.938	SLU 1	-0.0039254	-19.627
2152	SLU 16		-0.0060424	-30.212	SLU 1	-0.0039608	-19.804
2153	SLU 16		-0.0060766	-30.383	SLU 1	-0.0039852	-19.926
2154	SLU 16		-0.0059191	-29.595	SLU 1	-0.0039723	-19.861
2155	SLU 16		-0.0060626	-30.313	SLU 1	-0.0039749	-19.875
2156	SLU 16		-0.0058376	-29.188	SLU 1	-0.0039272	-19.636
2157	SLU 16		-0.0060129	-30.065	SLU 1	-0.0039356	-19.678
2158	SLU 16		-0.005994	-29.97	SLU 1	-0.0039293	-19.646
2159	SLU 16		-0.0060836	-30.418	SLU 1	-0.0039927	-19.963
2160	SLU 16		-0.0060889	-30.444	SLU 1	-0.003993	-19.965
2161	SLU 16		-0.0060061	-30.031	SLU 1	-0.0039321	-19.66
2162	SLU 16		-0.0059897	-29.949	SLU 1	-0.003927	-19.635
2163	SLU 16		-0.0059049	-29.525	SLU 1	-0.0038774	-19.387
2164	SLU 16		-0.0059026	-29.513	SLU 1	-0.003876	-19.38
2165	SLU 16		-0.005908	-29.54	SLU 1	-0.0038793	-19.397
2166	SLU 16		-0.0059119	-29.559	SLU 1	-0.0038817	-19.408
2167	SLU 16		-0.0059015	-29.508	SLU 1	-0.0038752	-19.376
2168	SLU 16		-0.0059165	-29.583	SLU 1	-0.0038845	-19.422
2169	SLU 16		-0.0059223	-29.611	SLU 1	-0.0038879	-19.44
2170	SLU 16		-0.0059533	-29.767	SLU 1	-0.003906	-19.53
2171	SLU 16		-0.0059436	-29.718	SLU 1	-0.0039004	-19.502
2172	SLU 16		-0.0059027	-29.513	SLU 1	-0.0038758	-19.379
2173	SLU 16		-0.0059785	-29.893	SLU 1	-0.0039206	-19.603
2174	SLU 16		-0.0059032	-29.516	SLU 1	-0.003876	-19.38
2175	SLU 16		-0.0059295	-29.648	SLU 1	-0.0038922	-19.461
2176	SLU 16		-0.0059806	-29.903	SLU 1	-0.0039181	-19.59
2177	SLU 16		-0.0059662	-29.831	SLU 1	-0.0039134	-19.567
2178	SLU 16		-0.0059368	-29.684	SLU 1	-0.0038965	-19.482
2179	SLU 16		-0.0059961	-29.981	SLU 1	-0.0039267	-19.634
2180	SLU 16		-0.0059394	-29.697	SLU 1	-0.0038954	-19.477
2181	SLU 16		-0.0059709	-29.854	SLU 1	-0.0039129	-19.564
2182	SLU 16		-0.0059344	-29.672	SLU 1	-0.0038928	-19.464
2183	SLU 16		-0.0059094	-29.547	SLU 1	-0.0038795	-19.397
2184	SLU 16		-0.0059294	-29.647	SLU 1	-0.0038901	-19.451
2185	SLU 16		-0.0059511	-29.756	SLU 1	-0.003902	-19.51

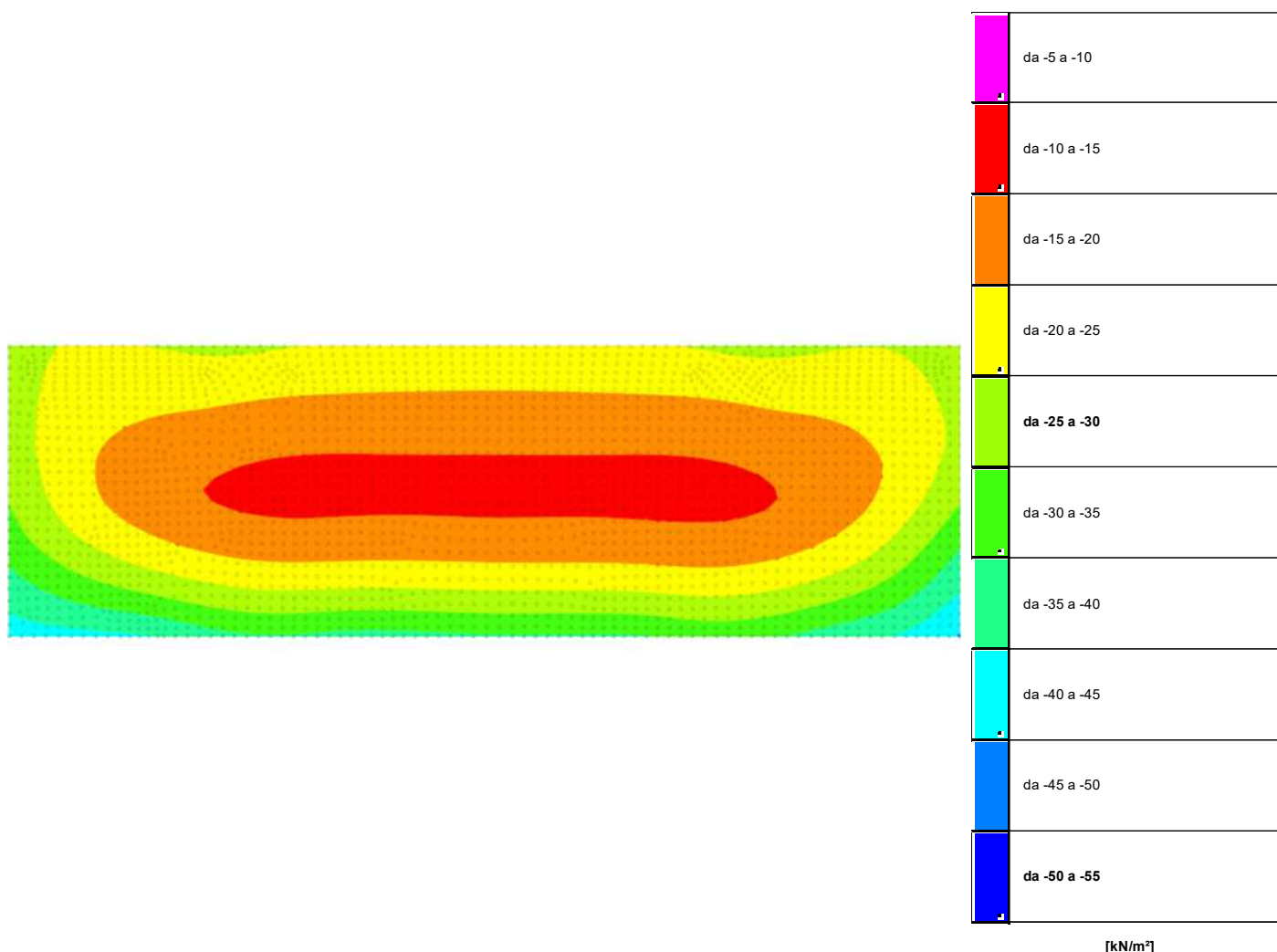
Nodo	Pressione minima			Pressione massima			
	Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
2186	SLU 16		-0.005961	-29.805	SLU 1	-0.0039075	-19.537
2187	SLU 16		-0.0059245	-29.622	SLU 1	-0.0038875	-19.437
2188	SLU 16		-0.00592	-29.6	SLU 1	-0.0038851	-19.426
2189	SLU 16		-0.0059163	-29.581	SLU 1	-0.0038831	-19.416
2190	SLU 16		-0.005913	-29.565	SLU 1	-0.0038815	-19.407
2191	SLU 16		-0.0060781	-30.39	SLU 1	-0.0039737	-19.868
2192	SLU 16		-0.0060647	-30.324	SLU 1	-0.0039717	-19.858
2193	SLU 16		-0.0061057	-30.528	SLU 1	-0.0039901	-19.951
2194	SLU 16		-0.0061439	-30.72	SLU 1	-0.0040232	-20.116
2195	SLU 16		-0.0061127	-30.564	SLU 1	-0.0040148	-20.074
2196	SLU 16		-0.0060924	-30.462	SLU 1	-0.0039886	-19.943
2197	SLU 16		-0.0060981	-30.49	SLU 1	-0.0040094	-20.047
2198	SLU 16		-0.0061814	-30.907	SLU 1	-0.0040468	-20.234
2199	SLU 16		-0.0060954	-30.477	SLU 1	-0.0040102	-20.051
2200	SLU 16		-0.0061645	-30.823	SLU 1	-0.0040251	-20.126
2201	SLU 16		-0.0061945	-30.972	SLU 1	-0.0040544	-20.272
2202	SLU 16		-0.0061505	-30.753	SLU 1	-0.0040231	-20.116
2203	SLU 16		-0.0062264	-31.132	SLU 1	-0.0040661	-20.331
2204	SLU 16		-0.0060712	-30.356	SLU 1	-0.003998	-19.99
2205	SLU 16		-0.0062282	-31.141	SLU 1	-0.0040648	-20.324
2206	SLU 16		-0.0061949	-30.974	SLU 1	-0.0040562	-20.281
2207	SLU 16		-0.006175	-30.875	SLU 1	-0.0040532	-20.266
2208	SLU 16		-0.006179	-30.895	SLU 1	-0.0040484	-20.242
2209	SLU 16		-0.0058913	-29.457	SLU 1	-0.0039548	-19.774
2210	SLU 16		-0.0059116	-29.558	SLU 1	-0.0039761	-19.881
2211	SLU 16		-0.0061563	-30.781	SLU 1	-0.0040365	-20.183
2212	SLU 16		-0.006034	-30.17	SLU 1	-0.0039687	-19.844
2213	SLU 16		-0.0058725	-29.363	SLU 1	-0.0039335	-19.668
2214	SLU 16		-0.0061296	-30.648	SLU 1	-0.0040022	-20.11
2215	SLU 16		-0.0058586	-29.293	SLU 1	-0.0039144	-19.572
2216	SLU 16		-0.0060677	-30.339	SLU 1	-0.0039875	-19.938
2217	SLU 16		-0.006225	-31.125	SLU 1	-0.0040616	-20.308
2218	SLU 16		-0.0062015	-31.008	SLU 1	-0.004055	-20.275
2219	SLU 16		-0.0059451	-29.725	SLU 1	-0.0040101	-20.05
2220	SLU 16		-0.0062466	-31.233	SLU 1	-0.004081	-20.405
2221	SLU 16		-0.0062184	-31.092	SLU 1	-0.0040742	-20.371
2222	SLU 16		-0.0058737	-29.369	SLU 1	-0.0039596	-19.798
2223	SLU 16		-0.0060005	-30.003	SLU 1	-0.0039503	-19.752
2224	SLU 16		-0.0060349	-30.175	SLU 1	-0.0039784	-19.892
2225	SLU 16		-0.0058524	-29.262	SLU 1	-0.003899	-19.495
2226	SLU 16		-0.006102	-30.51	SLU 1	-0.0040068	-20.034
2227	SLU 16		-0.0058342	-29.171	SLU 1	-0.0039292	-19.646
2228	SLU 16		-0.005875	-29.375	SLU 1	-0.0038926	-19.463
2229	SLU 16		-0.005858	-29.29	SLU 1	-0.0038915	-19.457
2230	SLU 16		-0.0059871	-29.936	SLU 1	-0.003952	-19.76
2231	SLU 16		-0.0058101	-29.051	SLU 1	-0.0039103	-19.551
2232	SLU 16		-0.0059675	-29.838	SLU 1	-0.0039328	-19.664
2233	SLU 16		-0.0057862	-28.931	SLU 1	-0.0038907	-19.453
2234	SLU 16		-0.0059014	-29.507	SLU 1	-0.0039016	-19.508
2235	SLU 16		-0.0059366	-29.683	SLU 1	-0.0039243	-19.621
2236	SLU 16		-0.0057638	-28.819	SLU 1	-0.0038708	-19.354
2237	SLU 16		-0.0059333	-29.666	SLU 1	-0.0039157	-19.578
2238	SLU 16		-0.0058864	-29.432	SLU 1	-0.0038973	-19.486
2239	SLU 16		-0.0057465	-28.733	SLU 1	-0.003853	-19.265
2240	SLU 16		-0.005839	-29.195	SLU 1	-0.0038729	-19.365
2241	SLU 16		-0.0057973	-28.987	SLU 1	-0.0038532	-19.266
2242	SLU 16		-0.0057454	-28.727	SLU 1	-0.0038361	-19.18
2243	SLU 16		-0.0057395	-28.697	SLU 1	-0.0038407	-19.204
2244	SLU 16		-0.0062306	-31.153	SLU 1	-0.0040742	-20.371
2245	SLU 16		-0.0057654	-28.827	SLU 1	-0.0038405	-19.202
2246	SLU 16		-0.0062463	-31.232	SLU 1	-0.0040876	-20.438
2247	SLU 16		-0.00623	-31.15	SLU 1	-0.0040643	-20.321
2248	SLU 16		-0.0062134	-31.067	SLU 1	-0.0040605	-20.302
2249	SLU 16		-0.0062997	-31.499	SLU 1	-0.0041056	-20.528
2250	SLU 16		-0.0062906	-31.453	SLU 1	-0.0041191	-20.595
2251	SLU 16		-0.0062437	-31.218	SLU 1	-0.0040731	-20.365
2252	SLU 16		-0.0062835	-31.417	SLU 1	-0.0041031	-20.515
2253	SLU 16		-0.0062228	-31.114	SLU 1	-0.0040663	-20.331
2254	SLU 16		-0.0063329	-31.664	SLU 1	-0.0041337	-20.669
2255	SLU 16		-0.0063095	-31.547	SLU 1	-0.0041113	-20.557
2256	SLU 16		-0.0062388	-31.194	SLU 1	-0.004071	-20.355
2257	SLU 16		-0.0062184	-31.092	SLU 1	-0.004064	-20.32
2258	SLU 16		-0.0061059	-30.53	SLU 1	-0.0039984	-19.992
2259	SLU 16		-0.0061081	-30.54	SLU 1	-0.0039988	-19.999
2260	SLU 16		-0.0061056	-30.528	SLU 1	-0.0039981	-19.99
2261	SLU 16		-0.0061111	-30.556	SLU 1	-0.0040017	-20.008
2262	SLU 16		-0.006115	-30.575	SLU 1	-0.0040004	-20.02
2263	SLU 16		-0.0061197	-30.599	SLU 1	-0.0040069	-20.034
2264	SLU 16		-0.0062024	-31.012	SLU 1	-0.0040548	-20.274
2265	SLU 16		-0.0061591	-30.795	SLU 1	-0.0040299	-20.15
2266	SLU 16		-0.0061256	-30.628	SLU 1	-0.0040104	-20.052
2267	SLU 16		-0.006149	-30.745	SLU 1	-0.0040241	-20.12
2268	SLU 16		-0.0061726	-30.863	SLU 1	-0.0040377	-20.189
2269	SLU 16		-0.0061331	-30.666	SLU 1	-0.0040149	-20.074
2270	SLU 16		-0.0062227	-31.113	SLU 1	-0.0040621	-20.311
2271	SLU 16		-0.0061085	-30.542	SLU 1	-0.0039996	-19.998
2272	SLU 16		-0.0061429	-30.715	SLU 1	-0.0040206	-20.103
2273	SLU 16		-0.0062936	-31.468	SLU 1	-0.0041087	-20.543
2274	SLU 16		-0.0061898	-30.949	SLU 1	-0.0040476	-20.238
2275	SLU 16		-0.0062065	-31.032	SLU 1	-0.0040532	-20.266
2276	SLU 16		-0.0061128	-30.564	SLU 1	-0.004002	-20.01
2277	SLU 16		-0.0061538	-30.769	SLU 1	-0.0040241	-20.121
2278	SLU 16		-0.0061649	-30.824	SLU 1	-0.0040303	-20.151
2279	SLU 16		-0.0061923	-30.962	SLU 1	-0.0040455	-20.227
2280	SLU 16		-0.0061784	-30.892	SLU 1	-0.0040378	-20.189
2281	SLU 16		-0.0061465	-30.732	SLU 1	-0.0040202	-20.101
2282	SLU 16		-0.0061181	-30.591	SLU 1	-0.004005	-20.025
2283	SLU 16		-0.0061396	-30.698	SLU 1	-0.0040165	-20.083
2284	SLU 16		-0.0061333	-30.667	SLU 1	-0.0040131	-20.066

Nodo	Pressione minima			Pressione massima			
	Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
2285	SLU 16		-0.0061229	-30.615	SLU 1	-0.0040075	-20.038
2286	SLU 16		-0.0061278	-30.639	SLU 1	-0.0040101	-20.051
2287	SLU 16		-0.006313	-31.565	SLU 1	-0.0041347	-20.673
2288	SLU 16		-0.0058631	-29.315	SLU 1	-0.0039353	-19.677
2289	SLU 16		-0.0062822	-31.411	SLU 1	-0.0041187	-20.594
2290	SLU 16		-0.0063633	-31.817	SLU 1	-0.0041536	-20.768
2291	SLU 16		-0.0057817	-28.909	SLU 1	-0.0038919	-19.459
2292	SLU 16		-0.0063925	-31.962	SLU 1	-0.0041723	-20.862
2293	SLU 16		-0.0062499	-31.249	SLU 1	-0.0041019	-20.51
2294	SLU 16		-0.005848	-29.24	SLU 1	-0.0039175	-19.588
2295	SLU 16		-0.0063577	-31.789	SLU 1	-0.0041521	-20.761
2296	SLU 16		-0.0057619	-28.809	SLU 1	-0.0038753	-19.377
2297	SLU 16		-0.0064448	-32.224	SLU 1	-0.0041942	-20.971
2298	SLU 16		-0.006334	-31.67	SLU 1	-0.0041398	-20.699
2299	SLU 16		-0.0062097	-31.049	SLU 1	-0.0040803	-20.402
2300	SLU 16		-0.0064377	-32.188	SLU 1	-0.0041883	-20.942
2301	SLU 16		-0.0064111	-32.056	SLU 1	-0.0041808	-20.904
2302	SLU 16		-0.0064474	-32.237	SLU 1	-0.0041983	-20.992
2303	SLU 16		-0.0064165	-32.082	SLU 1	-0.00419	-20.95
2304	SLU 16		-0.0058393	-29.197	SLU 1	-0.0039011	-19.506
2305	SLU 16		-0.006301	-31.505	SLU 1	-0.0041218	-20.609
2306	SLU 16		-0.0057452	-28.726	SLU 1	-0.0038588	-19.294
2307	SLU 16		-0.0062631	-31.316	SLU 1	-0.0041006	-20.503
2308	SLU 16		-0.0060759	-30.38	SLU 1	-0.003994	-19.97
2309	SLU 16		-0.0061254	-30.627	SLU 1	-0.004022	-20.11
2310	SLU 16		-0.0061742	-30.871	SLU 1	-0.0040499	-20.25
2311	SLU 16		-0.0061575	-30.788	SLU 1	-0.0040514	-20.257
2312	SLU 16		-0.0058621	-29.311	SLU 1	-0.0038924	-19.462
2313	SLU 16		-0.0059783	-29.891	SLU 1	-0.0039413	-19.706
2314	SLU 16		-0.0058435	-29.218	SLU 1	-0.0038919	-19.46
2315	SLU 16		-0.0060931	-30.465	SLU 1	-0.0040151	-20.076
2316	SLU 16		-0.0062219	-31.109	SLU 1	-0.0040772	-20.386
2317	SLU 16		-0.0060277	-30.139	SLU 1	-0.0039674	-19.837
2318	SLU 16		-0.0059327	-29.663	SLU 1	-0.0039189	-19.595
2319	SLU 16		-0.0060272	-30.136	SLU 1	-0.0039783	-19.891
2320	SLU 16		-0.0058928	-29.464	SLU 1	-0.0039019	-19.509
2321	SLU 16		-0.0057383	-28.691	SLU 1	-0.0038472	-19.236
2322	SLU 16		-0.005962	-29.81	SLU 1	-0.0039424	-19.712
2323	SLU 16		-0.0058439	-29.22	SLU 1	-0.003881	-19.405
2324	SLU 16		-0.0058999	-29.499	SLU 1	-0.0039093	-19.547
2325	SLU 16		-0.0057642	-28.821	SLU 1	-0.0038469	-19.234
2326	SLU 16		-0.0057984	-28.992	SLU 1	-0.0038601	-19.3
2327	SLU 16		-0.0057443	-28.721	SLU 1	-0.0038428	-19.214
2328	SLU 16		-0.0058537	-29.268	SLU 1	-0.0039356	-19.678
2329	SLU 16		-0.0057767	-28.883	SLU 1	-0.0038919	-19.46
2330	SLU 16		-0.0058793	-29.397	SLU 1	-0.0039673	-19.836
2331	SLU 16		-0.0058103	-29.051	SLU 1	-0.0039202	-19.601
2332	SLU 16		-0.0065603	-32.802	SLU 1	-0.0042605	-21.302
2333	SLU 16		-0.0065053	-32.526	SLU 1	-0.0042282	-21.141
2334	SLU 16		-0.0065294	-32.647	SLU 1	-0.0042593	-21.297
2335	SLU 16		-0.0065361	-32.68	SLU 1	-0.0042542	-21.271
2336	SLU 16		-0.0064828	-32.414	SLU 1	-0.0042215	-21.108
2337	SLU 16		-0.0065733	-32.867	SLU 1	-0.0042746	-21.373
2338	SLU 16		-0.0065424	-32.712	SLU 1	-0.0042498	-21.249
2339	SLU 16		-0.0064625	-32.313	SLU 1	-0.0042097	-21.048
2340	SLU 16		-0.0064879	-32.439	SLU 1	-0.0042186	-21.093
2341	SLU 16		-0.0065205	-32.603	SLU 1	-0.0042442	-21.221
2342	SLU 16		-0.0064433	-32.216	SLU 1	-0.0041986	-20.993
2343	SLU 16		-0.0064668	-32.334	SLU 1	-0.0042069	-21.035
2344	SLU 16		-0.0063062	-31.531	SLU 1	-0.0041191	-20.595
2345	SLU 16		-0.0063084	-31.542	SLU 1	-0.0041205	-20.602
2346	SLU 16		-0.0064229	-32.115	SLU 1	-0.004187	-20.935
2347	SLU 16		-0.0063119	-31.56	SLU 1	-0.0041227	-20.613
2348	SLU 16		-0.0063164	-31.582	SLU 1	-0.0041254	-20.627
2349	SLU 16		-0.0063221	-31.61	SLU 1	-0.0041288	-20.644
2350	SLU 16		-0.0064444	-32.222	SLU 1	-0.0041946	-20.973
2351	SLU 16		-0.006329	-31.645	SLU 1	-0.0041329	-20.664
2352	SLU 16		-0.0063702	-31.851	SLU 1	-0.0041568	-20.784
2353	SLU 16		-0.0063858	-31.929	SLU 1	-0.0041657	-20.829
2354	SLU 16		-0.0063577	-31.788	SLU 1	-0.0041496	-20.748
2355	SLU 16		-0.0063374	-31.687	SLU 1	-0.0041378	-20.689
2356	SLU 16		-0.006404	-32.02	SLU 1	-0.0041762	-20.881
2357	SLU 16		-0.0063473	-31.736	SLU 1	-0.0041436	-20.718
2358	SLU 16		-0.0064233	-32.117	SLU 1	-0.0041829	-20.914
2359	SLU 16		-0.0058263	-29.131	SLU 1	-0.0039047	-19.524
2360	SLU 16		-0.0065057	-32.529	SLU 1	-0.0042486	-21.243
2361	SLU 16		-0.0063105	-31.553	SLU 1	-0.0041215	-20.608
2362	SLU 16		-0.0063121	-31.561	SLU 1	-0.0041223	-20.611
2363	SLU 16		-0.0063152	-31.576	SLU 1	-0.0041239	-20.619
2364	SLU 16		-0.0063642	-31.821	SLU 1	-0.0041505	-20.752
2365	SLU 16		-0.0063772	-31.886	SLU 1	-0.0041577	-20.788
2366	SLU 16		-0.0064101	-32.051	SLU 1	-0.0041759	-20.879
2367	SLU 16		-0.0063928	-31.964	SLU 1	-0.0041663	-20.831
2368	SLU 16		-0.0063539	-31.77	SLU 1	-0.0041449	-20.724
2369	SLU 16		-0.0063195	-31.597	SLU 1	-0.0041262	-20.631
2370	SLU 16		-0.005742	-28.71	SLU 1	-0.0038636	-19.318
2371	SLU 16		-0.0063448	-31.724	SLU 1	-0.0041399	-20.7
2372	SLU 16		-0.0063244	-31.622	SLU 1	-0.0041288	-20.644
2373	SLU 16		-0.0063369	-31.685	SLU 1	-0.0041356	-20.678
2374	SLU 16		-0.0063301	-31.651	SLU 1	-0.0041319	-20.66
2375	SLU 16		-0.0065613	-32.807	SLU 1	-0.00427	-21.35
2376	SLU 16		-0.0064608	-32.304	SLU 1	-0.0042247	-21.123
2377	SLU 16		-0.0065317	-32.658	SLU 1	-0.0042546	-21.273
2378	SLU 16		-0.0064093	-32.046	SLU 1	-0.0041966	-20.983
2379	SLU 16		-0.0058225	-29.113	SLU 1	-0.0038896	-19.448
2380	SLU 16		-0.0057291	-28.646	SLU 1	-0.0038485	-19.243
2381	SLU 16		-0.0066512	-33.256	SLU 1	-0.0043155	-21.577
2382	SLU 16		-0.0066206	-33.103	SLU 1	-0.0043066	-21.533
2383	SLU 16		-0.006654	-33.27	SLU 1	-0.0043192	-21.596

Nodo	Pressione minima			Pressione massima			
	Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
2384	SLU 16		-0.0066204	-33.102	SLU 1	-0.0043094	-21.547
2385	SLU 16		-0.0064907	-32.454	SLU 1	-0.0042322	-21.161
2386	SLU 16		-0.0061461	-30.731	SLU 1	-0.0040346	-20.173
2387	SLU 16		-0.0062092	-31.046	SLU 1	-0.0040708	-20.354
2388	SLU 16		-0.0058364	-29.182	SLU 1	-0.003886	-19.43
2389	SLU 16		-0.0062712	-31.356	SLU 1	-0.0041066	-20.533
2390	SLU 16		-0.0063477	-31.738	SLU 1	-0.0041623	-20.812
2391	SLU 16		-0.0058664	-29.332	SLU 1	-0.0038934	-19.467
2392	SLU 16		-0.006083	-30.415	SLU 1	-0.0039992	-19.996
2393	SLU 16		-0.0060206	-30.103	SLU 1	-0.0039653	-19.826
2394	SLU 16		-0.0059617	-29.809	SLU 1	-0.003935	-19.675
2395	SLU 16		-0.0059092	-29.546	SLU 1	-0.0039103	-19.551
2396	SLU 16		-0.0064471	-32.235	SLU 1	-0.0042079	-21.039
2397	SLU 16		-0.0063922	-31.961	SLU 1	-0.0041765	-20.883
2398	SLU 16		-0.0057313	-28.656	SLU 1	-0.0038422	-19.211
2399	SLU 16		-0.006335	-31.675	SLU 1	-0.0041436	-20.718
2400	SLU 16		-0.0062745	-31.372	SLU 1	-0.0041209	-20.605
2401	SLU 16		-0.0061942	-30.971	SLU 1	-0.0040753	-20.377
2402	SLU 16		-0.0061132	-30.566	SLU 1	-0.0040295	-20.148
2403	SLU 16		-0.0060335	-30.168	SLU 1	-0.0039851	-19.926
2404	SLU 16		-0.0059576	-29.788	SLU 1	-0.0039438	-19.719
2405	SLU 16		-0.0058884	-29.442	SLU 1	-0.0039075	-19.537
2406	SLU 16		-0.0057491	-28.746	SLU 1	-0.003845	-19.225
2407	SLU 16		-0.005782	-28.91	SLU 1	-0.0038571	-19.285
2408	SLU 16		-0.0058291	-29.146	SLU 1	-0.0038782	-19.391
2409	SLU 16		-0.0066886	-33.443	SLU 1	-0.004337	-21.685
2410	SLU 16		-0.0066543	-33.272	SLU 1	-0.0043311	-21.656
2411	SLU 16		-0.0066602	-33.301	SLU 1	-0.0043291	-21.645
2412	SLU 16		-0.0066943	-33.471	SLU 1	-0.0043442	-21.721
2413	SLU 16		-0.0058242	-29.121	SLU 1	-0.0039309	-19.655
2414	SLU 16		-0.0058051	-29.025	SLU 1	-0.003905	-19.525
2415	SLU 16		-0.0057968	-28.984	SLU 1	-0.003886	-19.43
2416	SLU 16		-0.0058047	-29.023	SLU 1	-0.0038774	-19.387
2417	SLU 16		-0.0058297	-29.148	SLU 1	-0.0038803	-19.401
2418	SLU 16		-0.0058706	-29.353	SLU 1	-0.0038943	-19.472
2419	SLU 16		-0.0059251	-29.625	SLU 1	-0.0039183	-19.592
2420	SLU 16		-0.0059898	-29.949	SLU 1	-0.0039503	-19.752
2421	SLU 16		-0.0060613	-30.307	SLU 1	-0.0039882	-19.941
2422	SLU 16		-0.0061366	-30.683	SLU 1	-0.0040299	-20.149
2423	SLU 16		-0.0062132	-31.066	SLU 1	-0.0040734	-20.367
2424	SLU 16		-0.0062894	-31.447	SLU 1	-0.0041174	-20.587
2425	SLU 16		-0.0063643	-31.822	SLU 1	-0.0041611	-20.805
2426	SLU 16		-0.0064374	-32.187	SLU 1	-0.0042037	-21.018
2427	SLU 16		-0.0065086	-32.543	SLU 1	-0.004245	-21.225
2428	SLU 16		-0.0065778	-32.889	SLU 1	-0.0042848	-21.424
2429	SLU 16		-0.0066445	-33.222	SLU 1	-0.0043228	-21.614
2430	SLU 16		-0.0067077	-33.539	SLU 1	-0.0043584	-21.792
2431	SLU 16		-0.0067654	-33.827	SLU 1	-0.0043903	-21.951
2432	SLU 16		-0.0068139	-34.07	SLU 1	-0.0044167	-22.084
2433	SLU 16		-0.0068485	-34.242	SLU 1	-0.0044349	-22.175
2434	SLU 16		-0.0068612	-34.306	SLU 1	-0.0044405	-22.203
2435	SLU 16		-0.00685	-34.25	SLU 1	-0.0044327	-22.164
2436	SLU 16		-0.0068247	-34.124	SLU 1	-0.0044173	-22.087
2437	SLU 16		-0.0067929	-33.964	SLU 1	-0.0043986	-21.993
2438	SLU 16		-0.0067585	-33.792	SLU 1	-0.0043788	-21.894
2439	SLU 16		-0.0067242	-33.621	SLU 1	-0.0043593	-21.797
2440	SLU 16		-0.0066917	-33.458	SLU 1	-0.004341	-21.705
2441	SLU 16		-0.0066619	-33.31	SLU 1	-0.0043244	-21.622
2442	SLU 16		-0.0066353	-33.176	SLU 1	-0.0043096	-21.548
2443	SLU 16		-0.0066119	-33.059	SLU 1	-0.0042966	-21.483
2444	SLU 16		-0.0065915	-32.957	SLU 1	-0.0042853	-21.427
2445	SLU 16		-0.0065739	-32.87	SLU 1	-0.0042756	-21.378
2446	SLU 16		-0.0065588	-32.794	SLU 1	-0.0042673	-21.337
2447	SLU 16		-0.0065459	-32.73	SLU 1	-0.0042602	-21.301
2448	SLU 16		-0.0065349	-32.674	SLU 1	-0.0042542	-21.271
2449	SLU 16		-0.0065255	-32.628	SLU 1	-0.004249	-21.245
2450	SLU 16		-0.0065176	-32.588	SLU 1	-0.0042448	-21.224
2451	SLU 16		-0.0065112	-32.556	SLU 1	-0.0042413	-21.206
2452	SLU 16		-0.0065061	-32.531	SLU 1	-0.0042386	-21.193
2453	SLU 16		-0.0065025	-32.512	SLU 1	-0.0042367	-21.184
2454	SLU 16		-0.0065004	-32.502	SLU 1	-0.0042357	-21.178
2455	SLU 16		-0.0064998	-32.499	SLU 1	-0.0042356	-21.178
2456	SLU 16		-0.0065008	-32.504	SLU 1	-0.0042363	-21.181
2457	SLU 16		-0.0065032	-32.516	SLU 1	-0.0042379	-21.189
2458	SLU 16		-0.0065071	-32.535	SLU 1	-0.0042402	-21.201
2459	SLU 16		-0.0065122	-32.561	SLU 1	-0.0042433	-21.217
2460	SLU 16		-0.0065187	-32.594	SLU 1	-0.0042472	-21.236
2461	SLU 16		-0.0065266	-32.633	SLU 1	-0.0042519	-21.259
2462	SLU 16		-0.006536	-32.68	SLU 1	-0.0042573	-21.287
2463	SLU 16		-0.0065471	-32.735	SLU 1	-0.0042638	-21.319
2464	SLU 16		-0.0065602	-32.801	SLU 1	-0.0042713	-21.357
2465	SLU 16		-0.0065756	-32.878	SLU 1	-0.0042802	-21.401
2466	SLU 16		-0.0065936	-32.968	SLU 1	-0.0042905	-21.452
2467	SLU 16		-0.0066145	-33.073	SLU 1	-0.0043024	-21.512
2468	SLU 16		-0.0066386	-33.193	SLU 1	-0.0043162	-21.581
2469	SLU 16		-0.0066659	-33.329	SLU 1	-0.0043319	-21.659
2470	SLU 16		-0.0066961	-33.48	SLU 1	-0.0043494	-21.747
2471	SLU 16		-0.0067284	-33.642	SLU 1	-0.0043683	-21.841
2472	SLU 16		-0.0067614	-33.807	SLU 1	-0.0043879	-21.94
2473	SLU 16		-0.0067921	-33.961	SLU 1	-0.0044067	-22.034
2474	SLU 16		-0.0068163	-34.081	SLU 1	-0.0044222	-22.111
2475	SLU 16		-0.0068252	-34.126	SLU 1	-0.0044295	-22.147
2476	SLU 16		-0.0068086	-34.043	SLU 1	-0.0044222	-22.111
2477	SLU 16		-0.0067675	-33.837	SLU 1	-0.0044007	-22.004
2478	SLU 16		-0.0067089	-33.544	SLU 1	-0.004369	-21.845
2479	SLU 16		-0.0066375	-33.187	SLU 1	-0.0043295	-21.648
2480	SLU 16		-0.006557	-32.785	SLU 1	-0.0042844	-21.422
2481	SLU 16		-0.0064701	-32.351	SLU 1	-0.0042351	-21.176
2482	SLU 16		-0.006379	-31.895	SLU 1	-0.0041831	-20.915

Nodo Ind.	Cont.	Pressione minima		Pressione massima		
		uz	Valore	Cont.	uz	Valore
2483	SLU 16	-0.0062853	-31.426	SLU 1	-0.0041295	-20.648
2484	SLU 16	-0.006191	-30.955	SLU 1	-0.0040758	-20.379
2485	SLU 16	-0.0060981	-30.491	SLU 1	-0.0040236	-20.118
2486	SLU 16	-0.0060094	-30.047	SLU 1	-0.0039747	-19.873
2487	SLU 16	-0.0059279	-29.639	SLU 1	-0.0039309	-19.655
2488	SLU 16	-0.0058564	-29.282	SLU 1	-0.0038942	-19.471
2489	SLU 16	-0.0057977	-28.989	SLU 1	-0.003866	-19.33
2490	SLU 16	-0.0057535	-28.768	SLU 1	-0.003847	-19.235
2491	SLU 16	-0.0057249	-28.624	SLU 1	-0.0038376	-19.188
2492	SLU 16	-0.0057121	-28.561	SLU 1	-0.0038377	-19.189
2493	SLU 16	-0.0057148	-28.574	SLU 1	-0.0038469	-19.235
2494	SLU 16	-0.0057313	-28.656	SLU 1	-0.0038642	-19.321
2495	SLU 16	-0.005757	-28.785	SLU 1	-0.0038868	-19.434

8.3 Pressioni terreno in SLV/SLVf/SLUEcc



Rappresentazione in pianta delle massime compressioni sul terreno in famiglie SLV/SLVf/SLUEcc.

Nodo: Nodo che interagisce col terreno.

Ind.: indice del nodo.

Pressione minima: situazione in cui si verifica la pressione minima nel nodo.

Cont.: nome breve della condizione o combinazione di carico a cui si riferisce la pressione minima.

uz: spostamento massimo verticale del nodo. [m]

Valore: pressione minima sul terreno del nodo. [kN/m²]

Pressione massima: situazione in cui si verifica la pressione massima nel nodo.

Cont.: nome breve della condizione o combinazione di carico a cui si riferisce la pressione massima.

uz: spostamento minimo verticale del nodo. [m]

Valore: pressione massima sul terreno del nodo. [kN/m²]

Compressione estrema massima -45.368 al nodo di indice 86, di coordinate x = 24.11, y = 0, z = -0.6, nel contesto SLV 10.

Spostamento estremo minimo -0.0090736 al nodo di indice 86, di coordinate x = 24.11, y = 0, z = -0.6, nel contesto SLV 10.

Spostamento estremo massimo -0.0026591 al nodo di indice 1227, di coordinate x = 16.74, y = 3.78, z = -0.6, nel contesto SLV 6.

Nodo Ind.	Cont.	Pressione minima		Pressione massima		
		uz	Valore	Cont.	uz	Valore
3	SLV 5	-0.0085184	-42.592	SLV 12	-0.0059156	-29.578
4	SLV 5	-0.0084604	-42.302	SLV 12	-0.0059031	-29.516
5	SLV 5	-0.0084126	-42.063	SLV 12	-0.0059001	-29.5
6	SLV 5	-0.008371	-41.855	SLV 12	-0.0059026	-29.513
7	SLV 5	-0.0083331	-41.666	SLV 12	-0.0059083	-29.541
8	SLV 5	-0.0082977	-41.489	SLV 12	-0.0059165	-29.582

Nodo	Pressione minima			Pressione massima			
	Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
9		SLV 5	-0.0082637	-41.319	SLV 12	-0.0059269	-29.634
10		SLV 5	-0.0082298	-41.149	SLV 12	-0.0059398	-29.699
11		SLV 5	-0.0081936	-40.968	SLV 12	-0.0059559	-29.779
12		SLV 5	-0.0081518	-40.759	SLV 12	-0.0059766	-29.883
13		SLV 5	-0.0081138	-40.569	SLV 12	-0.0059953	-29.977
14		SLV 5	-0.0080686	-40.343	SLV 12	-0.0060158	-30.079
15		SLV 5	-0.0080013	-40.065	SLV 12	-0.0060329	-30.164
16		SLV 5	-0.0079392	-39.696	SLV 12	-0.0060373	-30.187
17		SLV 5	-0.0078846	-39.423	SLV 12	-0.0060341	-30.171
18		SLV 5	-0.0077546	-38.773	SLV 12	-0.0060097	-30.048
19		SLV 5	-0.007617	-38.085	SLV 12	-0.005977	-29.885
20		SLV 5	-0.0074848	-37.424	SLV 12	-0.0059463	-29.731
21		SLV 5	-0.0073643	-36.821	SLV 12	-0.0059226	-29.613
22		SLV 5	-0.0072602	-36.301	SLV 12	-0.00591	-29.55
23		SLV 5	-0.0071759	-35.88	SLV 12	-0.0059112	-29.556
24		SLV 5	-0.0071133	-35.567	SLV 12	-0.005928	-29.64
25		SLV 5	-0.0070732	-35.366	SLV 12	-0.0059607	-29.803
26		SLV 5	-0.0070554	-35.277	SLV 12	-0.0060091	-30.046
27		SLV 5	-0.0070584	-35.292	SLV 12	-0.0060719	-30.36
28		SLV 5	-0.0070797	-35.398	SLV 12	-0.0061467	-30.734
29		SLV 6	-0.0071165	-35.582	SLV 11	-0.0062293	-31.147
30		SLV 6	-0.0071678	-35.839	SLV 11	-0.0063099	-31.55
31		SLV 6	-0.0072171	-36.085	SLV 11	-0.0063874	-31.937
32		SLV 6	-0.007253	-36.265	SLV 11	-0.0064492	-32.246
33		SLV 6	-0.0072775	-36.387	SLV 11	-0.0065003	-32.501
34		SLV 6	-0.0072911	-36.456	SLV 11	-0.0065402	-32.701
35		SLV 6	-0.0072949	-36.474	SLV 11	-0.0065689	-32.844
36		SLV 6	-0.0072903	-36.451	SLV 11	-0.006587	-32.935
37		SLV 6	-0.007279	-36.395	SLV 11	-0.0065978	-32.989
38		SLV 6	-0.0072629	-36.314	SLV 11	-0.0066048	-33.024
39		SLV 6	-0.0072404	-36.202	SLV 11	-0.0066102	-33.051
40		SLV 6	-0.0072143	-36.071	SLV 11	-0.0066145	-33.072
41		SLV 6	-0.007186	-35.93	SLV 11	-0.0066178	-33.089
42		SLV 6	-0.0071571	-35.785	SLV 11	-0.00662	-33.1
43		SLV 6	-0.0071286	-35.643	SLV 11	-0.0066201	-33.101
44		SLV 6	-0.0071024	-35.512	SLV 11	-0.0066182	-33.091
45		SLV 6	-0.0070786	-35.393	SLV 11	-0.0066157	-33.078
46		SLV 6	-0.0070653	-35.326	SLV 11	-0.0066136	-33.068
47		SLV 9	-0.0070665	-35.332	SLV 8	-0.0066087	-33.044
48		SLV 9	-0.0070715	-35.358	SLV 8	-0.0066043	-33.022
49		SLV 9	-0.0070771	-35.385	SLV 8	-0.0065982	-32.991
50		SLV 9	-0.0070821	-35.41	SLV 8	-0.0065903	-32.952
51		SLV 9	-0.0070864	-35.432	SLV 8	-0.0065813	-32.906
52		SLV 9	-0.0070895	-35.447	SLV 8	-0.006571	-32.855
53		SLV 9	-0.0070904	-35.452	SLV 8	-0.0065586	-32.793
54		SLV 13	-0.0070913	-35.457	SLV 4	-0.0065419	-32.709
55		SLV 13	-0.0070941	-35.47	SLV 4	-0.0065146	-32.573
56		SLV 13	-0.0070889	-35.444	SLV 4	-0.0064804	-32.402
57		SLV 13	-0.0070743	-35.372	SLV 4	-0.0064343	-32.172
58		SLV 13	-0.007049	-35.245	SLV 4	-0.0063767	-31.884
59		SLV 13	-0.0070103	-35.052	SLV 4	-0.0063096	-31.548
60		SLV 13	-0.0069551	-34.776	SLV 4	-0.0062359	-31.179
61		SLV 13	-0.0068779	-34.389	SLV 4	-0.0061527	-30.764
62		SLV 13	-0.0067914	-33.957	SLV 4	-0.0060729	-30.364
63		SLV 10	-0.0067175	-33.588	SLV 7	-0.0059923	-29.961
64		SLV 10	-0.006679	-33.395	SLV 7	-0.0058991	-29.495
65		SLV 10	-0.0066592	-33.296	SLV 7	-0.0058172	-29.086
66		SLV 10	-0.0066606	-33.303	SLV 7	-0.0057493	-28.747
67		SLV 10	-0.0066849	-33.424	SLV 7	-0.0056972	-28.486
68		SLV 10	-0.0067323	-33.662	SLV 7	-0.0056617	-28.309
69		SLV 10	-0.0068025	-34.012	SLV 7	-0.0056429	-28.214
70		SLV 10	-0.0068937	-34.468	SLV 7	-0.0056398	-28.199
71		SLV 10	-0.0070003	-35.015	SLV 7	-0.0056506	-28.253
72		SLV 10	-0.0071262	-35.631	SLV 7	-0.0056726	-28.363
73		SLV 10	-0.0072567	-36.284	SLV 7	-0.0057017	-28.509
74		SLV 10	-0.0073818	-36.909	SLV 7	-0.0057309	-28.655
75		SLV 10	-0.0074919	-37.46	SLV 7	-0.005754	-28.77
76		SLV 10	-0.0075859	-37.929	SLV 7	-0.0057667	-28.834
77		SLV 10	-0.0076737	-38.368	SLV 7	-0.0057667	-28.834
78		SLV 10	-0.0077694	-38.847	SLV 7	-0.0057508	-28.754
79		SLV 10	-0.0078819	-39.409	SLV 7	-0.0057194	-28.597
80		SLV 10	-0.0080146	-40.073	SLV 7	-0.0056777	-28.388
81		SLV 10	-0.008167	-40.835	SLV 7	-0.0056283	-28.141
82		SLV 10	-0.0083228	-41.614	SLV 7	-0.0055784	-27.892
83		SLV 10	-0.0084925	-42.463	SLV 7	-0.0055257	-27.628
84		SLV 10	-0.0086752	-43.376	SLV 7	-0.005473	-27.365
85		SLV 10	-0.0088699	-44.349	SLV 7	-0.0054244	-27.122
86		SLV 10	-0.0090736	-45.368	SLV 7	-0.0053836	-26.918
87		SLV 5	-0.0076695	-38.348	SLV 12	-0.0058059	-29.029
88		SLV 5	-0.007727	-38.635	SLV 12	-0.0057976	-28.988
89		SLV 5	-0.0077675	-38.837	SLV 12	-0.0057802	-28.901
90		SLV 5	-0.0075794	-37.897	SLV 12	-0.0057914	-28.957
91		SLV 5	-0.0078013	-39.007	SLV 12	-0.0057625	-28.812
92		SLV 5	-0.0078505	-39.252	SLV 12	-0.0057566	-28.783
93		SLV 6	-0.0068973	-34.486	SLV 11	-0.0062447	-31.223
94		SLV 5	-0.0074721	-37.361	SLV 12	-0.0057625	-28.813
95		SLV 6	-0.0068776	-34.388	SLV 11	-0.0062474	-31.237
96		SLV 6	-0.0067709	-33.854	SLV 11	-0.0059763	-29.881
97		SLV 6	-0.0068865	-34.433	SLV 11	-0.0062141	-31.071
98		SLV 6	-0.0067239	-33.62	SLV 11	-0.0059027	-29.513
99		SLV 13	-0.0064962	-32.481	SLV 4	-0.0058271	-29.136
100		SLV 5	-0.0066902	-33.451	SLV 12	-0.0058274	-29.137
101		SLV 5	-0.0066714	-33.357	SLV 12	-0.0057593	-28.796
102		SLV 13	-0.0064181	-32.091	SLV 4	-0.0057546	-28.773
103		SLV 5	-0.0066695	-33.347	SLV 12	-0.0057022	-28.511
104		SLV 5	-0.0073407	-36.704	SLV 12	-0.0057247	-28.624
105		SLV 10	-0.0063502	-31.751	SLV 7	-0.0056827	-28.413
106		SLV 6	-0.0068598	-34.299	SLV 11	-0.0061416	-30.708
107		SLV 10	-0.006316	-31.58	SLV 7	-0.0055982	-27.991

Nodo	Pressione minima			Pressione massima			
	Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
108		SLV 13	-0.0066721	-33.36	SLV 4	-0.0060777	-30.389
109		SLV 5	-0.0066866	-33.43	SLV 12	-0.0056577	-28.289
110		SLV 6	-0.0068006	-34.003	SLV 11	-0.0060335	-30.167
111		SLV 6	-0.0068699	-34.35	SLV 11	-0.0061762	-30.881
112		SLV 9	-0.0066887	-33.435	SLV 8	-0.0061989	-30.995
113		SLV 6	-0.0068322	-34.161	SLV 11	-0.0060899	-30.45
114		SLV 10	-0.0062953	-31.477	SLV 7	-0.0055208	-27.604
115		SLV 13	-0.0066787	-33.393	SLV 4	-0.0061137	-30.569
116		SLV 13	-0.0066019	-33.009	SLV 4	-0.0059558	-29.779
117		SLV 5	-0.0067177	-33.589	SLV 12	-0.0056234	-28.117
118		SLV 13	-0.0066815	-33.407	SLV 4	-0.0061738	-30.869
119		SLV 13	-0.0066824	-33.412	SLV 4	-0.0061454	-30.727
120		SLV 13	-0.0065474	-32.737	SLV 4	-0.0058857	-29.429
121		SLV 10	-0.0062946	-31.473	SLV 7	-0.0054565	-27.283
122		SLV 9	-0.0066768	-33.384	SLV 8	-0.0062016	-31.008
123		SLV 13	-0.0066351	-33.176	SLV 4	-0.0060139	-30.07
124		SLV 5	-0.006775	-33.875	SLV 12	-0.0056076	-28.038
125		SLV 5	-0.0071983	-35.991	SLV 12	-0.005681	-28.405
126		SLV 5	-0.0068534	-34.267	SLV 12	-0.0056068	-28.034
127		SLV 5	-0.007069	-35.345	SLV 12	-0.0056465	-28.232
128		SLV 10	-0.006315	-31.575	SLV 7	-0.0054069	-27.034
129		SLV 5	-0.0069516	-34.758	SLV 12	-0.00562	-28.1
130		SLV 10	-0.0074341	-37.17	SLV 7	-0.0055346	-27.673
131		SLV 10	-0.007561	-37.805	SLV 7	-0.0055219	-27.609
132		SLV 10	-0.0077083	-38.541	SLV 7	-0.0055015	-27.507
133		SLV 10	-0.0064285	-32.142	SLV 7	-0.0053607	-26.804
134		SLV 10	-0.0063581	-31.79	SLV 7	-0.0053736	-26.868
135		SLV 10	-0.0073188	-36.594	SLV 7	-0.0055326	-27.663
136		SLV 10	-0.00711	-35.55	SLV 7	-0.0054983	-27.492
137		SLV 10	-0.0072154	-36.077	SLV 7	-0.0055205	-27.602
138		SLV 6	-0.0068243	-34.122	SLV 11	-0.0062211	-31.106
139		SLV 10	-0.0069942	-34.971	SLV 7	-0.005468	-27.34
140		SLV 10	-0.0065162	-32.581	SLV 7	-0.005361	-26.805
141		SLV 10	-0.0068691	-34.346	SLV 7	-0.0054338	-27.169
142		SLV 10	-0.0067419	-33.709	SLV 7	-0.0054011	-27.005
143		SLV 10	-0.006622	-33.11	SLV 7	-0.0053754	-26.877
144		SLV 10	-0.0078679	-39.339	SLV 7	-0.005473	-27.365
145		SLV 6	-0.0067984	-33.992	SLV 11	-0.006221	-31.105
146		SLV 5	-0.0080207	-40.103	SLV 12	-0.0057609	-28.804
147		SLV 5	-0.007844	-39.22	SLV 12	-0.0057238	-28.619
148		SLV 5	-0.0080772	-40.386	SLV 12	-0.0057777	-28.888
149		SLV 10	-0.008038	-40.19	SLV 7	-0.0054412	-27.206
150		SLV 5	-0.0079522	-39.761	SLV 12	-0.0057406	-28.703
151		SLV 5	-0.0078944	-39.472	SLV 12	-0.0057282	-28.641
152		SLV 5	-0.0066265	-33.133	SLV 12	-0.0062161	-31.081
153		SLV 9	-0.0066265	-33.132	SLV 8	-0.0062103	-31.051
154		SLV 9	-0.0066429	-33.215	SLV 8	-0.0061831	-30.915
155		SLV 6	-0.0066358	-33.179	SLV 11	-0.0062145	-31.072
156		SLV 6	-0.0066562	-33.281	SLV 11	-0.006215	-31.075
157		SLV 6	-0.006754	-33.77	SLV 11	-0.0062063	-31.032
158		SLV 6	-0.0067202	-33.601	SLV 11	-0.006202	-31.01
159		SLV 6	-0.0066655	-33.327	SLV 11	-0.0062024	-31.012
160		SLV 6	-0.0066897	-33.449	SLV 11	-0.0062003	-31.001
161		SLV 10	-0.0082175	-41.087	SLV 7	-0.005407	-27.035
162		SLV 9	-0.0066118	-33.059	SLV 8	-0.0061669	-30.834
163		SLV 9	-0.0066005	-33.002	SLV 8	-0.0061781	-30.89
164		SLV 9	-0.0066036	-33.018	SLV 8	-0.0061707	-30.853
165		SLV 5	-0.0081179	-40.59	SLV 12	-0.0057914	-28.957
166		SLV 10	-0.0084048	-42.024	SLV 7	-0.0053755	-26.877
167		SLV 10	-0.0086003	-43.001	SLV 7	-0.0053504	-26.752
168		SLV 10	-0.0087957	-43.979	SLV 7	-0.0053295	-26.648
169		SLV 5	-0.0082434	-41.217	SLV 12	-0.005853	-29.265
170		SLV 5	-0.0081225	-40.613	SLV 12	-0.0058013	-29.006
171		SLV 5	-0.0073352	-36.676	SLV 12	-0.0055477	-27.739
172		SLV 5	-0.0073909	-36.955	SLV 12	-0.0055475	-27.738
173		SLV 5	-0.0072609	-36.305	SLV 12	-0.0055372	-27.686
174		SLV 5	-0.0074352	-37.176	SLV 12	-0.0055432	-27.716
175		SLV 5	-0.0071539	-35.77	SLV 12	-0.0055047	-27.524
176		SLV 5	-0.0074537	-37.268	SLV 12	-0.0055273	-27.637
177		SLV 6	-0.0064574	-32.287	SLV 11	-0.0058418	-29.209
178		SLV 6	-0.0064464	-32.232	SLV 11	-0.005852	-29.26
179		SLV 6	-0.0064389	-32.194	SLV 11	-0.005804	-29.02
180		SLV 5	-0.0070187	-35.093	SLV 12	-0.0054536	-27.268
181		SLV 6	-0.0064183	-32.091	SLV 11	-0.0057627	-28.813
182		SLV 6	-0.0063628	-31.814	SLV 11	-0.0056629	-28.314
183		SLV 6	-0.0063919	-31.96	SLV 11	-0.0057147	-28.573
184		SLV 6	-0.0063244	-31.622	SLV 11	-0.0056014	-28.007
185		SLV 13	-0.0062582	-31.291	SLV 4	-0.0057653	-28.826
186		SLV 6	-0.006414	-32.07	SLV 11	-0.0058422	-29.211
187		SLV 6	-0.0062833	-31.417	SLV 11	-0.0055362	-27.681
188		SLV 13	-0.006177	-30.885	SLV 4	-0.0055882	-27.941
189		SLV 13	-0.0061293	-30.646	SLV 4	-0.0055273	-27.636
190		SLV 13	-0.0062109	-31.054	SLV 4	-0.0056425	-28.212
191		SLV 13	-0.0062476	-31.238	SLV 4	-0.0057289	-28.645
192		SLV 5	-0.0062535	-31.267	SLV 12	-0.0054696	-27.348
193		SLV 13	-0.0060679	-30.34	SLV 4	-0.0054618	-27.309
194		SLV 5	-0.0062376	-31.188	SLV 12	-0.0054091	-27.046
195		SLV 13	-0.0062285	-31.143	SLV 4	-0.0056849	-28.424
196		SLV 13	-0.0059989	-29.995	SLV 4	-0.0053973	-26.987
197		SLV 9	-0.0059374	-29.687	SLV 8	-0.0053349	-26.674
198		SLV 13	-0.0062423	-31.212	SLV 4	-0.0057788	-28.894
199		SLV 5	-0.006876	-34.38	SLV 12	-0.0054015	-27.007
200		SLV 5	-0.0077949	-38.975	SLV 12	-0.0056565	-28.282
201		SLV 5	-0.0062228	-31.114	SLV 12	-0.0053472	-26.736
202		SLV 10	-0.0058987	-29.494	SLV 7	-0.0052523	-26.262
203		SLV 5	-0.0077054	-38.527	SLV 12	-0.0056119	-28.06
204		SLV 5	-0.0062368	-31.184	SLV 12	-0.0053064	-26.532
205		SLV 10	-0.0058765	-29.382	SLV 7	-0.0051797	-25.898
206		SLV 9	-0.0062064	-31.032	SLV 8	-0.0057695	-28.847

Nodo	Pressione minima			Pressione massima			
	Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
207		SLV 5	-0.0062598	-31.299	SLV 12	-0.0052711	-26.356
208		SLV 5	-0.0078596	-39.298	SLV 12	-0.0056925	-28.462
209		SLV 5	-0.0067229	-33.614	SLV 12	-0.0053443	-26.722
210		SLV 10	-0.0058729	-29.365	SLV 7	-0.0051194	-25.597
211		SLV 5	-0.0063123	-31.562	SLV 12	-0.0052575	-26.287
212		SLV 10	-0.0058969	-29.484	SLV 7	-0.005079	-25.395
213		SLV 6	-0.0063441	-31.72	SLV 11	-0.0057999	-29
214		SLV 5	-0.007603	-38.015	SLV 12	-0.005563	-27.815
215		SLV 5	-0.0063845	-31.923	SLV 12	-0.0052578	-26.289
216		SLV 10	-0.0060095	-30.047	SLV 7	-0.0050453	-25.226
217		SLV 5	-0.0065892	-32.946	SLV 12	-0.0053009	-26.505
218		SLV 5	-0.0064764	-32.382	SLV 12	-0.005272	-26.36
219		SLV 10	-0.0066777	-33.389	SLV 7	-0.0052094	-26.047
220		SLV 10	-0.0067951	-33.975	SLV 7	-0.0052418	-26.209
221		SLV 10	-0.0060899	-30.45	SLV 7	-0.005047	-25.235
222		SLV 10	-0.0065559	-32.779	SLV 7	-0.0051713	-25.856
223		SLV 10	-0.0059323	-29.661	SLV 7	-0.0050465	-25.232
224		SLV 10	-0.0064306	-32.153	SLV 7	-0.0051314	-25.657
225		SLV 5	-0.0075087	-37.544	SLV 12	-0.0055206	-27.603
226		SLV 10	-0.0069124	-34.562	SLV 7	-0.0052657	-26.329
227		SLV 10	-0.006191	-30.955	SLV 7	-0.0050648	-25.324
228		SLV 10	-0.0063067	-31.534	SLV 7	-0.0050944	-25.472
229		SLV 10	-0.0075347	-37.673	SLV 7	-0.0052976	-26.488
230		SLV 10	-0.0070373	-35.187	SLV 7	-0.0052802	-26.401
231		SLV 9	-0.006177	-30.885	SLV 8	-0.0057539	-28.769
232		SLV 10	-0.0073473	-36.737	SLV 7	-0.0052946	-26.473
233		SLV 10	-0.0071812	-35.906	SLV 7	-0.0052892	-26.446
234		SLV 6	-0.0062979	-31.489	SLV 11	-0.0057797	-28.899
235		SLV 5	-0.0078974	-39.487	SLV 12	-0.0057185	-28.593
236		SLV 10	-0.0077197	-38.599	SLV 7	-0.0052904	-26.452
237		SLV 5	-0.0073987	-36.994	SLV 12	-0.0054746	-27.373
238		SLV 9	-0.0061398	-30.699	SLV 8	-0.0057312	-28.656
239		SLV 6	-0.0062422	-31.211	SLV 11	-0.0057525	-28.762
240		SLV 9	-0.0061267	-30.634	SLV 8	-0.0057299	-28.65
241		SLV 10	-0.0079145	-39.573	SLV 7	-0.0052829	-26.414
242		SLV 9	-0.0061127	-30.564	SLV 8	-0.0057274	-28.637
243		SLV 6	-0.0062023	-31.012	SLV 11	-0.0057399	-28.7
244		SLV 5	-0.0061011	-30.505	SLV 12	-0.0057401	-28.7
245		SLV 9	-0.0060983	-30.492	SLV 8	-0.0057317	-28.659
246		SLV 6	-0.0061262	-30.631	SLV 11	-0.0057354	-28.677
247		SLV 6	-0.0061688	-30.844	SLV 11	-0.0057327	-28.663
248		SLV 6	-0.0061054	-30.527	SLV 11	-0.0057534	-28.67
249		SLV 9	-0.006094	-30.47	SLV 8	-0.0057197	-28.599
250		SLV 6	-0.0061425	-30.713	SLV 11	-0.0057306	-28.653
251		SLV 10	-0.0081146	-40.573	SLV 7	-0.0052788	-26.394
252		SLV 10	-0.0083159	-41.579	SLV 7	-0.00528	-26.4
253		SLV 10	-0.0085234	-42.617	SLV 7	-0.0052859	-26.429
254		SLV 5	-0.0070151	-35.075	SLV 12	-0.0053162	-26.581
255		SLV 5	-0.0069467	-34.733	SLV 12	-0.0053013	-26.507
256		SLV 5	-0.0070757	-35.378	SLV 12	-0.0053289	-26.645
257		SLV 5	-0.0079782	-39.891	SLV 12	-0.0057993	-28.996
258		SLV 5	-0.006862	-34.31	SLV 12	-0.0052765	-26.382
259		SLV 5	-0.0071222	-35.611	SLV 12	-0.0053375	-26.688
260		SLV 5	-0.0067574	-33.787	SLV 12	-0.0052379	-26.189
261		SLV 5	-0.0078454	-39.227	SLV 12	-0.0057287	-28.643
262		SLV 5	-0.0071268	-35.634	SLV 12	-0.0053287	-26.643
263		SLV 6	-0.0059678	-29.839	SLV 11	-0.0054354	-27.177
264		SLV 5	-0.0065649	-32.824	SLV 12	-0.0051407	-25.704
265		SLV 6	-0.005959	-29.795	SLV 11	-0.0053903	-26.951
266		SLV 6	-0.0059632	-29.816	SLV 11	-0.0054133	-27.066
267		SLV 13	-0.0058077	-29.039	SLV 4	-0.0053375	-26.687
268		SLV 5	-0.0077083	-38.542	SLV 12	-0.0056592	-28.296
269		SLV 13	-0.0057873	-28.936	SLV 4	-0.0052953	-26.477
270		SLV 13	-0.0058076	-29.038	SLV 4	-0.0053617	-26.809
271		SLV 6	-0.0059355	-29.677	SLV 11	-0.0053489	-26.744
272		SLV 13	-0.0057272	-28.636	SLV 4	-0.0051992	-25.996
273		SLV 13	-0.0056843	-28.421	SLV 4	-0.0051458	-25.729
274		SLV 6	-0.0059108	-29.554	SLV 11	-0.0053051	-26.526
275		SLV 6	-0.0058835	-29.418	SLV 11	-0.0052578	-26.289
276		SLV 13	-0.0057532	-28.766	SLV 4	-0.0052424	-26.212
277		SLV 13	-0.0056287	-28.143	SLV 4	-0.0050871	-25.436
278		SLV 6	-0.0059343	-29.671	SLV 11	-0.0054229	-27.115
279		SLV 6	-0.0058497	-29.249	SLV 11	-0.0052036	-26.018
280		SLV 13	-0.0057879	-28.939	SLV 4	-0.0053692	-26.846
281		SLV 6	-0.0058147	-29.074	SLV 11	-0.0051471	-25.735
282		SLV 13	-0.0055667	-27.834	SLV 4	-0.0050292	-25.146
283		SLV 5	-0.0057892	-28.946	SLV 12	-0.0050899	-25.45
284		SLV 9	-0.0055106	-27.553	SLV 8	-0.0049745	-24.872
285		SLV 5	-0.0057765	-28.882	SLV 12	-0.0050375	-25.187
286		SLV 5	-0.0075864	-37.932	SLV 12	-0.0055883	-27.942
287		SLV 10	-0.0054839	-27.419	SLV 7	-0.0049094	-24.547
288		SLV 5	-0.0057774	-28.887	SLV 12	-0.0049939	-24.97
289		SLV 5	-0.0074793	-37.396	SLV 12	-0.0055217	-27.609
290		SLV 5	-0.0073642	-36.821	SLV 12	-0.0054523	-27.261
291		SLV 5	-0.0057851	-28.926	SLV 12	-0.004954	-24.77
292		SLV 10	-0.0054611	-27.305	SLV 7	-0.0048424	-24.212
293		SLV 5	-0.0063821	-31.911	SLV 12	-0.0050569	-25.285
294		SLV 5	-0.0058052	-29.026	SLV 12	-0.0049223	-24.612
295		SLV 10	-0.0054563	-27.282	SLV 7	-0.0047875	-23.938
296		SLV 5	-0.007244	-36.22	SLV 12	-0.0053825	-26.912
297		SLV 5	-0.0058517	-29.258	SLV 12	-0.0049099	-24.55
298		SLV 5	-0.007136	-35.68	SLV 12	-0.0053217	-26.609
299		SLV 9	-0.0057163	-28.582	SLV 8	-0.0053315	-26.657
300		SLV 10	-0.005469	-27.345	SLV 7	-0.0047448	-23.724
301		SLV 5	-0.0059147	-29.573	SLV 12	-0.0049092	-24.546
302		SLV 5	-0.0062264	-31.132	SLV 12	-0.004993	-24.965
303		SLV 6	-0.0058393	-29.197	SLV 11	-0.0053567	-26.783
304		SLV 5	-0.0059967	-29.983	SLV 12	-0.0049218	-24.609
305		SLV 5	-0.0061009	-30.505	SLV 12	-0.00495	-24.75

Nodo	Pressione minima			Pressione massima			
	Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
306	SLV 10		-0.0054985	-27.492	SLV 7	-0.0047145	-23.572
307	SLV 10		-0.0055592	-27.796	SLV 7	-0.0047078	-23.539
308	SLV 10		-0.0066357	-33.178	SLV 7	-0.0050266	-25.133
309	SLV 10		-0.0064876	-32.438	SLV 7	-0.0049902	-24.951
310	SLV 10		-0.0069819	-34.909	SLV 7	-0.0050879	-25.439
311	SLV 10		-0.0063503	-31.752	SLV 7	-0.0049494	-24.745
312	SLV 10		-0.0062193	-31.097	SLV 7	-0.0049042	-24.521
313	SLV 10		-0.0067944	-33.972	SLV 7	-0.0050557	-25.279
314	SLV 10		-0.0060908	-30.454	SLV 7	-0.0048573	-24.286
315	SLV 10		-0.0056345	-28.173	SLV 7	-0.0047131	-23.566
316	SLV 10		-0.0059644	-29.822	SLV 7	-0.0048112	-24.056
317	SLV 5		-0.0069985	-34.993	SLV 12	-0.0052483	-26.241
318	SLV 10		-0.0058431	-29.215	SLV 7	-0.0047693	-23.847
319	SLV 10		-0.0057313	-28.656	SLV 7	-0.0047353	-23.676
320	SLV 10		-0.0071731	-35.866	SLV 7	-0.0051108	-25.554
321	SLV 9		-0.0056586	-28.293	SLV 8	-0.0052896	-26.448
322	SLV 6		-0.0057658	-28.829	SLV 11	-0.0053105	-26.553
323	SLV 10		-0.0073777	-36.885	SLV 7	-0.0051333	-25.665
324	SLV 10		-0.0075987	-37.994	SLV 7	-0.0051591	-25.795
325	SLV 9		-0.0056201	-28.1	SLV 8	-0.0052646	-26.323
326	SLV 5		-0.0064429	-32.215	SLV 12	-0.0050267	-25.133
327	SLV 6		-0.0057067	-28.534	SLV 11	-0.005278	-26.39
328	SLV 5		-0.0068628	-34.314	SLV 12	-0.0051769	-25.885
329	SLV 9		-0.005595	-27.975	SLV 8	-0.0052514	-26.257
330	SLV 5		-0.0064785	-32.392	SLV 12	-0.0050286	-25.143
331	SLV 6		-0.0056652	-28.326	SLV 11	-0.0052613	-26.306
332	SLV 9		-0.0055819	-27.91	SLV 8	-0.0052485	-26.242
333	SLV 10		-0.0078174	-39.087	SLV 7	-0.0051856	-25.928
334	SLV 5		-0.006768	-33.84	SLV 12	-0.0051306	-25.653
335	SLV 9		-0.0055742	-27.871	SLV 8	-0.0052498	-26.249
336	SLV 5		-0.0065416	-32.708	SLV 12	-0.0050454	-25.227
337	SLV 9		-0.0055693	-27.846	SLV 8	-0.0052528	-26.264
338	SLV 5		-0.006615	-33.075	SLV 12	-0.0050697	-25.348
339	SLV 6		-0.0056331	-28.165	SLV 11	-0.0052525	-26.263
340	SLV 5		-0.0066869	-33.435	SLV 12	-0.0050957	-25.478
341	SLV 6		-0.005592	-27.96	SLV 11	-0.0052527	-26.264
342	SLV 6		-0.0056088	-28.044	SLV 11	-0.00525	-26.25
343	SLV 5		-0.005561	-27.805	SLV 12	-0.0052512	-26.256
344	SLV 6		-0.0055718	-27.859	SLV 11	-0.0052511	-26.255
345	SLV 10		-0.0080358	-40.179	SLV 7	-0.0052164	-26.082
346	SLV 10		-0.0082551	-41.275	SLV 7	-0.0052508	-26.254
347	SLV 5		-0.0077199	-38.599	SLV 12	-0.0057513	-28.756
348	SLV 5		-0.0075851	-37.925	SLV 12	-0.0056656	-28.328
349	SLV 6		-0.005487	-27.435	SLV 11	-0.0050176	-25.088
350	SLV 6		-0.0054855	-27.428	SLV 11	-0.0050005	-25.002
351	SLV 13		-0.0053488	-26.744	SLV 4	-0.0049302	-24.651
352	SLV 13		-0.0053547	-26.774	SLV 4	-0.0049569	-24.785
353	SLV 5		-0.0074452	-37.226	SLV 12	-0.0055776	-27.888
354	SLV 13		-0.0053321	-26.66	SLV 4	-0.0048947	-24.473
355	SLV 6		-0.005473	-27.365	SLV 11	-0.0049724	-24.862
356	SLV 13		-0.0053007	-26.503	SLV 4	-0.0048477	-24.238
357	SLV 6		-0.005449	-27.245	SLV 11	-0.0049331	-24.665
358	SLV 6		-0.005428	-27.14	SLV 11	-0.0048952	-24.476
359	SLV 13		-0.0052635	-26.318	SLV 4	-0.0047984	-23.992
360	SLV 6		-0.0054557	-27.279	SLV 11	-0.0050046	-25.023
361	SLV 6		-0.005403	-27.015	SLV 11	-0.0048529	-24.264
362	SLV 5		-0.0073083	-36.542	SLV 12	-0.0054869	-27.434
363	SLV 5		-0.00609	-30.45	SLV 12	-0.0048115	-24.058
364	SLV 13		-0.0052224	-26.112	SLV 4	-0.0047497	-23.748
365	SLV 13		-0.0053285	-26.643	SLV 4	-0.0049543	-24.772
366	SLV 6		-0.0053739	-26.87	SLV 11	-0.004806	-24.03
367	SLV 13		-0.0051718	-25.859	SLV 4	-0.0046974	-23.487
368	SLV 6		-0.0053449	-26.724	SLV 11	-0.004758	-23.79
369	SLV 5		-0.0053237	-26.619	SLV 12	-0.0047105	-23.552
370	SLV 13		-0.0051176	-25.588	SLV 4	-0.0046471	-23.235
371	SLV 5		-0.0053141	-26.57	SLV 12	-0.0046661	-23.331
372	SLV 5		-0.0071589	-35.795	SLV 12	-0.0053879	-26.939
373	SLV 5		-0.0053154	-26.577	SLV 12	-0.0046288	-23.144
374	SLV 9		-0.0050663	-25.332	SLV 8	-0.0046007	-23.003
375	SLV 5		-0.0070197	-35.099	SLV 12	-0.0052944	-26.472
376	SLV 5		-0.0053291	-26.646	SLV 12	-0.0045998	-22.999
377	SLV 10		-0.0050386	-25.193	SLV 7	-0.0045426	-22.713
378	SLV 5		-0.0053522	-26.761	SLV 12	-0.0045765	-22.882
379	SLV 5		-0.0068809	-34.404	SLV 12	-0.0052035	-26.018
380	SLV 10		-0.0050198	-25.099	SLV 7	-0.0044857	-22.428
381	SLV 5		-0.0067539	-33.77	SLV 12	-0.0051223	-25.612
382	SLV 5		-0.0053895	-26.947	SLV 12	-0.0045632	-22.816
383	SLV 5		-0.0058823	-29.411	SLV 12	-0.0047106	-23.553
384	SLV 10		-0.0050146	-25.073	SLV 7	-0.0044375	-22.187
385	SLV 5		-0.0054388	-27.194	SLV 12	-0.0045583	-22.791
386	SLV 5		-0.0066236	-33.118	SLV 12	-0.0050434	-25.217
387	SLV 10		-0.0050251	-25.126	SLV 7	-0.0044003	-22.001
388	SLV 13		-0.0052155	-26.078	SLV 4	-0.0048752	-24.376
389	SLV 5		-0.005725	-28.625	SLV 12	-0.0046461	-23.205
390	SLV 5		-0.0055076	-27.538	SLV 12	-0.0045671	-22.836
391	SLV 6		-0.0053267	-26.634	SLV 11	-0.0049061	-24.531
392	SLV 5		-0.0060707	-30.354	SLV 12	-0.0047701	-23.851
393	SLV 5		-0.0056009	-28.005	SLV 12	-0.0045933	-22.967
394	SLV 5		-0.0065018	-32.509	SLV 12	-0.0049728	-24.864
395	SLV 10		-0.0050523	-25.262	SLV 7	-0.0043755	-21.878
396	SLV 10		-0.006413	-32.065	SLV 7	-0.0048312	-24.156
397	SLV 10		-0.0066104	-33.052	SLV 7	-0.0048835	-24.418
398	SLV 10		-0.0062284	-31.142	SLV 7	-0.0047754	-23.877
399	SLV 5		-0.0063992	-31.996	SLV 12	-0.004916	-24.58
400	SLV 10		-0.0060592	-30.296	SLV 7	-0.0047176	-23.588
401	SLV 5		-0.0063055	-31.527	SLV 12	-0.0048677	-24.339
402	SLV 5		-0.006131	-30.655	SLV 12	-0.0047882	-23.941
403	SLV 10		-0.0051045	-25.522	SLV 7	-0.0043697	-21.848
404	SLV 10		-0.0059054	-29.527	SLV 7	-0.0046601	-23.3

Nodo	Pressione minima			Pressione massima			
	Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
405		SLV 5	-0.0062156	-31.078	SLV 12	-0.0048249	-24.125
406		SLV 10	-0.0057628	-28.814	SLV 7	-0.004603	-23.015
407		SLV 10	-0.0068166	-34.083	SLV 7	-0.0049323	-24.662
408		SLV 10	-0.0056281	-28.14	SLV 7	-0.0045473	-22.737
409		SLV 10	-0.005178	-25.89	SLV 7	-0.0043812	-21.906
410		SLV 10	-0.0055001	-27.501	SLV 7	-0.0044946	-22.473
411		SLV 10	-0.0053804	-26.902	SLV 7	-0.0044474	-22.237
412		SLV 10	-0.0052716	-26.358	SLV 7	-0.0044085	-22.043
413		SLV 10	-0.0070392	-35.196	SLV 7	-0.0049839	-24.919
414		SLV 9	-0.0051395	-25.697	SLV 8	-0.0048251	-24.126
415		SLV 10	-0.0072812	-36.406	SLV 7	-0.0050411	-25.206
416		SLV 6	-0.0052282	-26.141	SLV 11	-0.0048369	-24.184
417		SLV 9	-0.0051032	-25.516	SLV 8	-0.0048013	-24.007
418		SLV 10	-0.0075195	-37.597	SLV 7	-0.0050988	-25.494
419		SLV 6	-0.0051751	-25.876	SLV 11	-0.0048078	-24.039
420		SLV 9	-0.005083	-25.415	SLV 8	-0.0047914	-23.957
421		SLV 6	-0.0051377	-25.689	SLV 11	-0.0047923	-23.962
422		SLV 9	-0.0050651	-25.326	SLV 8	-0.0047832	-23.916
423		SLV 9	-0.0050583	-25.292	SLV 8	-0.0047845	-23.922
424		SLV 10	-0.0077556	-38.778	SLV 7	-0.005159	-25.795
425		SLV 9	-0.0050545	-25.273	SLV 8	-0.0047879	-23.94
426		SLV 6	-0.0051091	-25.545	SLV 11	-0.0047844	-23.922
427		SLV 6	-0.0050581	-25.29	SLV 11	-0.0047872	-23.936
428		SLV 6	-0.0050874	-25.437	SLV 11	-0.004782	-23.91
429		SLV 5	-0.0050458	-25.229	SLV 12	-0.0047857	-23.929
430		SLV 6	-0.0050703	-25.351	SLV 11	-0.0047828	-23.914
431		SLV 10	-0.0079893	-39.946	SLV 7	-0.0052212	-26.106
432		SLV 6	-0.0050865	-25.432	SLV 11	-0.0046821	-23.411
433		SLV 13	-0.0049764	-24.882	SLV 4	-0.0046636	-23.18
434		SLV 6	-0.0050482	-25.241	SLV 11	-0.0046382	-23.191
435		SLV 13	-0.0049351	-24.676	SLV 4	-0.0045834	-22.917
436		SLV 5	-0.0074658	-37.329	SLV 12	-0.0057066	-28.533
437		SLV 5	-0.0073241	-36.621	SLV 12	-0.0056051	-28.026
438		SLV 6	-0.0050248	-25.124	SLV 11	-0.0046041	-23.021
439		SLV 13	-0.0049041	-24.521	SLV 4	-0.0045375	-22.687
440		SLV 6	-0.0050029	-25.014	SLV 11	-0.0045698	-22.849
441		SLV 13	-0.0048761	-24.38	SLV 4	-0.0044946	-22.473
442		SLV 6	-0.0049865	-24.932	SLV 11	-0.0045394	-22.697
443		SLV 5	-0.0071722	-35.861	SLV 12	-0.0054972	-27.486
444		SLV 6	-0.0049631	-24.816	SLV 11	-0.0045022	-22.511
445		SLV 13	-0.0048445	-24.222	SLV 4	-0.0044507	-22.254
446		SLV 6	-0.0049415	-24.707	SLV 11	-0.0044656	-22.328
447		SLV 13	-0.0048114	-24.057	SLV 4	-0.0044083	-22.042
448		SLV 6	-0.0049175	-24.587	SLV 11	-0.0044262	-22.131
449		SLV 5	-0.0070138	-35.069	SLV 12	-0.005383	-26.915
450		SLV 6	-0.0048944	-24.472	SLV 11	-0.0043867	-21.933
451		SLV 13	-0.004773	-23.865	SLV 4	-0.0043648	-21.824
452		SLV 5	-0.0048773	-24.387	SLV 12	-0.0043487	-21.743
453		SLV 13	-0.0047293	-23.647	SLV 4	-0.0043205	-21.602
454		SLV 5	-0.0068475	-34.237	SLV 12	-0.005263	-26.315
455		SLV 5	-0.0048709	-24.354	SLV 12	-0.0043124	-21.562
456		SLV 5	-0.004873	-24.365	SLV 12	-0.0042815	-21.408
457		SLV 13	-0.0046834	-23.417	SLV 4	-0.0042783	-21.392
458		SLV 5	-0.0066839	-33.419	SLV 12	-0.0051449	-25.724
459		SLV 5	-0.0048838	-24.419	SLV 12	-0.0042562	-21.281
460		SLV 13	-0.0046384	-23.192	SLV 4	-0.0042407	-21.204
461		SLV 5	-0.0065309	-32.654	SLV 12	-0.0050357	-25.179
462		SLV 5	-0.0063908	-31.954	SLV 12	-0.0049377	-24.688
463		SLV 10	-0.0046116	-23.058	SLV 7	-0.0041932	-20.966
464		SLV 5	-0.0049025	-24.513	SLV 12	-0.0042358	-21.179
465		SLV 5	-0.0062576	-31.288	SLV 12	-0.0048483	-24.241
466		SLV 5	-0.0061353	-30.677	SLV 12	-0.0047694	-23.847
467		SLV 10	-0.0045952	-22.976	SLV 7	-0.0041451	-20.725
468		SLV 5	-0.0055307	-27.654	SLV 12	-0.0044449	-22.225
469		SLV 5	-0.0049293	-24.647	SLV 12	-0.004221	-21.105
470		SLV 5	-0.0060229	-30.114	SLV 12	-0.0047	-23.5
471		SLV 5	-0.0059173	-29.587	SLV 12	-0.0046382	-23.191
472		SLV 5	-0.0056227	-28.113	SLV 12	-0.0044848	-22.424
473		SLV 5	-0.0058158	-29.079	SLV 12	-0.004582	-22.91
474		SLV 10	-0.0045889	-22.945	SLV 7	-0.0041032	-20.516
475		SLV 5	-0.0057145	-28.572	SLV 12	-0.0045288	-22.644
476		SLV 5	-0.0049679	-24.84	SLV 12	-0.0042145	-21.072
477		SLV 5	-0.0053799	-26.899	SLV 12	-0.0043709	-21.854
478		SLV 10	-0.0045943	-22.971	SLV 7	-0.0040694	-20.347
479		SLV 5	-0.0050247	-25.123	SLV 12	-0.004221	-21.105
480		SLV 5	-0.0052324	-26.162	SLV 12	-0.0043005	-21.502
481		SLV 10	-0.006247	-31.235	SLV 7	-0.0046916	-23.458
482		SLV 5	-0.0051096	-25.548	SLV 12	-0.0042474	-21.237
483		SLV 10	-0.0060276	-30.138	SLV 7	-0.0046126	-23.063
484		SLV 10	-0.0058315	-29.157	SLV 7	-0.0045382	-22.691
485		SLV 10	-0.0046162	-23.081	SLV 7	-0.0040481	-20.241
486		SLV 10	-0.0064738	-32.369	SLV 7	-0.0047683	-23.841
487		SLV 10	-0.0056456	-28.228	SLV 7	-0.0044615	-22.308
488		SLV 10	-0.0054799	-27.4	SLV 7	-0.0043898	-21.949
489		SLV 10	-0.0046702	-23.351	SLV 7	-0.0040508	-20.254
490		SLV 10	-0.0053287	-26.643	SLV 7	-0.0043216	-21.608
491		SLV 10	-0.0067155	-33.577	SLV 7	-0.0048484	-24.242
492		SLV 10	-0.0051891	-25.945	SLV 7	-0.0042575	-21.288
493		SLV 10	-0.0050597	-25.298	SLV 7	-0.0041983	-20.992
494		SLV 10	-0.0047432	-23.716	SLV 7	-0.0040692	-20.346
495		SLV 10	-0.004941	-24.705	SLV 7	-0.0041458	-20.729
496		SLV 10	-0.0048346	-24.173	SLV 7	-0.0041019	-20.51
497		SLV 13	-0.004683	-23.415	SLV 4	-0.0043867	-21.933
498		SLV 6	-0.0047746	-23.873	SLV 11	-0.0044206	-22.103
499		SLV 10	-0.006969	-34.845	SLV 7	-0.0049327	-24.663
500		SLV 10	-0.0072255	-36.128	SLV 7	-0.0050197	-25.098
501		SLV 10	-0.0074791	-37.395	SLV 7	-0.0051078	-25.539
502		SLV 13	-0.004609	-23.045	SLV 4	-0.0043495	-21.747
503		SLV 6	-0.0046901	-23.45	SLV 11	-0.0043646	-21.823

Nodo	Pressione minima			Pressione massima			
	Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
504		SLV 9	-0.0045845	-22.923	SLV 8	-0.0043383	-21.691
505		SLV 10	-0.0077257	-38.628	SLV 7	-0.0051953	-25.977
506		SLV 9	-0.0045757	-22.879	SLV 8	-0.0043376	-21.688
507		SLV 6	-0.0046421	-23.211	SLV 11	-0.0043386	-21.693
508		SLV 9	-0.0045611	-22.806	SLV 8	-0.0043314	-21.657
509		SLV 6	-0.0046176	-23.088	SLV 11	-0.0043325	-21.663
510		SLV 9	-0.0045548	-22.774	SLV 8	-0.0043384	-21.692
511		SLV 9	-0.0045547	-22.773	SLV 8	-0.0043436	-21.718
512		SLV 9	-0.004554	-22.77	SLV 8	-0.0043316	-21.658
513		SLV 6	-0.0046012	-23.006	SLV 11	-0.004333	-21.665
514		SLV 6	-0.0045611	-22.805	SLV 11	-0.0043404	-21.702
515		SLV 6	-0.0045857	-22.929	SLV 11	-0.0043339	-21.67
516		SLV 6	-0.0045724	-22.862	SLV 11	-0.0043365	-21.683
517		SLV 6	-0.0046359	-23.179	SLV 11	-0.0042855	-21.428
518		SLV 13	-0.0045426	-22.713	SLV 4	-0.0042383	-21.191
519		SLV 6	-0.0045836	-22.918	SLV 11	-0.0042269	-21.135
520		SLV 13	-0.0044824	-22.412	SLV 4	-0.0041668	-20.834
521		SLV 5	-0.0072151	-36.075	SLV 12	-0.0056644	-28.322
522		SLV 6	-0.004563	-22.815	SLV 11	-0.0041954	-20.977
523		SLV 6	-0.0045477	-22.738	SLV 11	-0.0041681	-20.84
524		SLV 5	-0.0070623	-35.311	SLV 12	-0.0055461	-27.731
525		SLV 13	-0.0044512	-22.256	SLV 4	-0.0041236	-20.618
526		SLV 6	-0.00453	-22.65	SLV 11	-0.0041382	-20.691
527		SLV 6	-0.0045125	-22.562	SLV 11	-0.004108	-20.54
528		SLV 5	-0.006896	-34.48	SLV 12	-0.0054183	-27.091
529		SLV 6	-0.0044937	-22.469	SLV 11	-0.004076	-20.38
530		SLV 13	-0.0044222	-22.111	SLV 4	-0.0040848	-20.424
531		SLV 6	-0.0044763	-22.381	SLV 11	-0.0040445	-20.223
532		SLV 13	-0.0043927	-21.964	SLV 4	-0.0040483	-20.242
533		SLV 5	-0.0067201	-33.6	SLV 12	-0.0052826	-26.413
534		SLV 5	-0.0044631	-22.316	SLV 12	-0.0040158	-20.079
535		SLV 13	-0.0043596	-21.798	SLV 4	-0.0040117	-20.059
536		SLV 5	-0.0044601	-22.3	SLV 12	-0.0039874	-19.937
537		SLV 5	-0.0065391	-32.695	SLV 12	-0.0051432	-25.716
538		SLV 13	-0.0043231	-21.616	SLV 4	-0.0039755	-19.878
539		SLV 5	-0.0044464	-22.32	SLV 12	-0.0039634	-19.817
540		SLV 5	-0.0063613	-31.806	SLV 12	-0.0050061	-25.03
541		SLV 5	-0.0061964	-30.982	SLV 12	-0.0048802	-24.401
542		SLV 5	-0.0060476	-30.238	SLV 12	-0.0047681	-23.841
543		SLV 5	-0.0059112	-29.556	SLV 12	-0.0046684	-23.342
544		SLV 13	-0.0042855	-21.427	SLV 4	-0.0039416	-19.708
545		SLV 5	-0.0057857	-28.928	SLV 12	-0.00458	-22.9
546		SLV 5	-0.0044745	-22.372	SLV 12	-0.0039436	-19.718
547		SLV 5	-0.005667	-28.335	SLV 12	-0.0045	-22.5
548		SLV 5	-0.0055527	-27.764	SLV 12	-0.0044266	-22.133
549		SLV 13	-0.0042488	-21.244	SLV 4	-0.0039117	-19.558
550		SLV 5	-0.0054418	-27.209	SLV 12	-0.0043587	-21.793
551		SLV 5	-0.0044899	-22.449	SLV 12	-0.0039267	-19.634
552		SLV 5	-0.0053321	-26.661	SLV 12	-0.0042945	-21.473
553		SLV 9	-0.0042232	-21.116	SLV 8	-0.0038774	-19.387
554		SLV 5	-0.0052191	-26.095	SLV 12	-0.0042312	-21.156
555		SLV 10	-0.0042086	-21.043	SLV 7	-0.0038386	-19.193
556		SLV 5	-0.0050936	-25.468	SLV 12	-0.0041631	-20.815
557		SLV 5	-0.0045113	-22.556	SLV 12	-0.0039141	-19.571
558		SLV 10	-0.0042009	-21.004	SLV 7	-0.0038027	-19.014
559		SLV 5	-0.0045405	-22.702	SLV 12	-0.003907	-19.535
560		SLV 5	-0.0049408	-24.704	SLV 12	-0.00408	-20.4
561		SLV 10	-0.0041982	-20.991	SLV 7	-0.0037702	-18.851
562		SLV 5	-0.0045839	-22.92	SLV 12	-0.0039104	-19.552
563		SLV 10	-0.0058954	-29.477	SLV 7	-0.0045158	-22.579
564		SLV 5	-0.0047764	-23.882	SLV 12	-0.0039915	-19.958
565		SLV 10	-0.0056637	-28.318	SLV 7	-0.0044159	-22.079
566		SLV 5	-0.0046592	-23.296	SLV 12	-0.0039365	-19.682
567		SLV 10	-0.0061389	-30.695	SLV 7	-0.0046177	-23.088
568		SLV 10	-0.0054534	-27.267	SLV 7	-0.0043219	-21.609
569		SLV 10	-0.0052601	-26.3	SLV 7	-0.0042316	-21.158
570		SLV 10	-0.0063969	-31.984	SLV 7	-0.0047242	-23.621
571		SLV 10	-0.0050861	-25.431	SLV 7	-0.0041476	-20.738
572		SLV 10	-0.004929	-24.645	SLV 7	-0.0040697	-20.348
573		SLV 10	-0.0042021	-21.01	SLV 7	-0.003743	-18.715
574		SLV 10	-0.0047861	-23.931	SLV 7	-0.0039979	-19.99
575		SLV 10	-0.0046559	-23.279	SLV 7	-0.0039327	-19.664
576		SLV 10	-0.0042644	-21.322	SLV 7	-0.0037587	-18.793
577		SLV 10	-0.0066665	-33.333	SLV 7	-0.0048356	-24.178
578		SLV 10	-0.0045379	-22.69	SLV 7	-0.0038749	-19.375
579		SLV 10	-0.0043411	-21.705	SLV 7	-0.0037864	-18.932
580		SLV 10	-0.0044327	-22.163	SLV 7	-0.0038257	-19.129
581		SLV 10	-0.0069382	-34.691	SLV 7	-0.004949	-24.745
582		SLV 10	-0.0072036	-36.018	SLV 7	-0.0050612	-25.306
583		SLV 10	-0.0074639	-37.32	SLV 7	-0.0051722	-25.861
584		SLV 13	-0.0041366	-20.683	SLV 4	-0.0038987	-19.494
585		SLV 6	-0.0042022	-21.011	SLV 11	-0.0039278	-19.639
586		SLV 13	-0.0041134	-20.567	SLV 4	-0.0038594	-19.297
587		SLV 2	-0.0041849	-20.925	SLV 15	-0.0038986	-19.493
588		SLV 9	-0.0041017	-20.509	SLV 8	-0.0039166	-19.583
589		SLV 9	-0.0040992	-20.496	SLV 8	-0.0039203	-19.602
590		SLV 9	-0.0040981	-20.491	SLV 8	-0.003925	-19.625
591		SLV 9	-0.0040982	-20.491	SLV 8	-0.0039304	-19.652
592		SLV 9	-0.0040942	-20.471	SLV 8	-0.003904	-19.52
593		SLV 6	-0.0041059	-20.529	SLV 11	-0.0039339	-19.669
594		SLV 9	-0.0040978	-20.489	SLV 8	-0.0039349	-19.675
595		SLV 2	-0.0041689	-20.845	SLV 15	-0.0038691	-19.346
596		SLV 13	-0.0040967	-20.483	SLV 4	-0.0038852	-19.426
597		SLV 6	-0.0041155	-20.577	SLV 11	-0.00393	-19.65
598		SLV 2	-0.0041627	-20.813	SLV 15	-0.0038513	-19.256
599		SLV 2	-0.0041518	-20.759	SLV 15	-0.0038324	-19.162
600		SLV 6	-0.0041239	-20.62	SLV 11	-0.0039251	-19.625
601		SLV 13	-0.0040847	-20.423	SLV 4	-0.0038185	-19.092
602		SLV 6	-0.0041334	-20.667	SLV 11	-0.0039208	-19.604

Nodo	Pressione minima			Pressione massima			
	Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
603		SLV 6	-0.0041372	-20.686	SLV 11	-0.0038111	-19.056
604		SLV 6	-0.0041406	-20.703	SLV 11	-0.0039143	-19.572
605		SLV 6	-0.0041554	-20.777	SLV 11	-0.0039008	-19.504
606		SLV 6	-0.0041241	-20.62	SLV 11	-0.0037872	-18.936
607		SLV 6	-0.0041468	-20.734	SLV 11	-0.0039066	-19.533
608		SLV 6	-0.0041104	-20.552	SLV 11	-0.0037624	-18.812
609		SLV 13	-0.0040645	-20.322	SLV 4	-0.0037876	-18.938
610		SLV 5	-0.0053396	-26.698	SLV 12	-0.0043215	-21.607
611		SLV 5	-0.0069671	-34.836	SLV 12	-0.0056242	-28.121
612		SLV 5	-0.0054622	-27.311	SLV 12	-0.0044102	-22.051
613		SLV 6	-0.0040983	-20.491	SLV 11	-0.0037384	-18.692
614		SLV 5	-0.0052186	-26.093	SLV 12	-0.0042381	-21.19
615		SLV 13	-0.0040422	-20.211	SLV 4	-0.0037573	-18.786
616		SLV 6	-0.00409	-20.45	SLV 11	-0.0037173	-18.586
617		SLV 5	-0.0068041	-34.021	SLV 12	-0.0054904	-27.452
618		SLV 5	-0.0055889	-27.944	SLV 12	-0.0045063	-22.532
619		SLV 5	-0.0040891	-20.446	SLV 12	-0.0036979	-18.489
620		SLV 5	-0.0051005	-25.503	SLV 12	-0.0041602	-20.801
621		SLV 13	-0.0040174	-20.087	SLV 4	-0.0037274	-18.637
622		SLV 5	-0.0066229	-33.114	SLV 12	-0.0053426	-26.713
623		SLV 5	-0.0040956	-20.478	SLV 12	-0.003681	-18.405
624		SLV 5	-0.0064392	-32.196	SLV 12	-0.0051924	-25.962
625		SLV 5	-0.0057236	-28.618	SLV 12	-0.0046131	-23.066
626		SLV 13	-0.00399	-19.95	SLV 4	-0.0036978	-18.489
627		SLV 5	-0.0049854	-24.927	SLV 12	-0.0040873	-20.436
628		SLV 5	-0.006243	-31.215	SLV 12	-0.0050328	-25.164
629		SLV 5	-0.0058787	-29.394	SLV 12	-0.0047376	-23.688
630		SLV 5	-0.0060536	-30.268	SLV 12	-0.0048789	-24.395
631		SLV 13	-0.0039605	-19.802	SLV 4	-0.0036693	-18.346
632		SLV 5	-0.0041074	-20.537	SLV 12	-0.0036676	-18.338
633		SLV 5	-0.0048639	-24.319	SLV 12	-0.0040133	-20.067
634		SLV 13	-0.0039307	-19.653	SLV 4	-0.0036432	-18.216
635		SLV 13	-0.0039021	-19.511	SLV 4	-0.0036209	-18.104
636		SLV 5	-0.0041223	-20.612	SLV 12	-0.003656	-18.28
637		SLV 9	-0.0038789	-19.395	SLV 8	-0.0035994	-17.997
638		SLV 5	-0.0047285	-23.642	SLV 12	-0.0039333	-19.667
639		SLV 5	-0.0041407	-20.703	SLV 12	-0.0036472	-18.236
640		SLV 10	-0.0038666	-19.333	SLV 7	-0.003572	-17.86
641		SLV 10	-0.0038596	-19.298	SLV 7	-0.0035438	-17.719
642		SLV 5	-0.004569	-22.845	SLV 12	-0.0038403	-19.201
643		SLV 5	-0.0041555	-20.778	SLV 12	-0.0036365	-18.182
644		SLV 10	-0.0038456	-19.228	SLV 7	-0.0035108	-17.554
645		SLV 5	-0.0041744	-20.872	SLV 12	-0.0036296	-18.148
646		SLV 10	-0.0055686	-27.843	SLV 7	-0.0043636	-21.818
647		SLV 10	-0.0058239	-29.12	SLV 7	-0.0044867	-22.433
648		SLV 10	-0.0053276	-26.638	SLV 7	-0.0042455	-21.228
649		SLV 10	-0.0051082	-25.541	SLV 7	-0.0041355	-20.677
650		SLV 10	-0.0060941	-30.47	SLV 7	-0.0046159	-23.079
651		SLV 10	-0.0049093	-24.547	SLV 7	-0.0040331	-20.165
652		SLV 5	-0.0042453	-21.227	SLV 12	-0.0036589	-18.294
653		SLV 10	-0.0047305	-23.652	SLV 7	-0.0039388	-19.694
654		SLV 10	-0.0063693	-31.846	SLV 7	-0.0047478	-23.739
655		SLV 10	-0.0045701	-22.851	SLV 7	-0.0038527	-19.263
656		SLV 10	-0.0044258	-22.129	SLV 7	-0.0037745	-18.872
657		SLV 10	-0.0042956	-21.478	SLV 7	-0.0037039	-18.52
658		SLV 10	-0.0041785	-20.893	SLV 7	-0.0036414	-18.207
659		SLV 10	-0.0066531	-33.265	SLV 7	-0.0048843	-24.422
660		SLV 10	-0.0040739	-20.369	SLV 7	-0.0035869	-17.934
661		SLV 10	-0.0039798	-19.899	SLV 7	-0.0035399	-17.699
662		SLV 5	-0.0043354	-21.677	SLV 12	-0.0037019	-18.51
663		SLV 10	-0.0069341	-34.671	SLV 7	-0.0050203	-25.101
664		SLV 10	-0.0038914	-19.457	SLV 7	-0.0034977	-17.489
665		SLV 10	-0.007204	-36.02	SLV 7	-0.0051512	-25.756
666		SLV 10	-0.0037874	-18.937	SLV 7	-0.0034472	-17.236
667		SLV 5	-0.0050421	-25.21	SLV 12	-0.0041658	-20.829
668		SLV 5	-0.0051677	-25.838	SLV 12	-0.0042617	-21.309
669		SLV 5	-0.0049142	-24.571	SLV 12	-0.0040727	-20.364
670		SLV 5	-0.0047904	-23.952	SLV 12	-0.0039862	-19.931
671		SLV 5	-0.0052919	-26.46	SLV 12	-0.0043622	-21.811
672		SLV 5	-0.0046731	-23.365	SLV 12	-0.0039071	-19.535
673		SLV 2	-0.0038045	-19.023	SLV 15	-0.0035375	-17.687
674		SLV 2	-0.0038124	-19.062	SLV 15	-0.0035515	-17.757
675		SLV 2	-0.0037926	-18.963	SLV 15	-0.0035228	-17.614
676		SLV 6	-0.0037808	-18.904	SLV 11	-0.0035075	-17.537
677		SLV 2	-0.0038152	-19.076	SLV 15	-0.0035637	-17.819
678		SLV 5	-0.0045536	-22.768	SLV 12	-0.0038297	-19.149
679		SLV 6	-0.0037717	-18.859	SLV 11	-0.0034892	-17.446
680		SLV 6	-0.0037645	-18.822	SLV 11	-0.0034721	-17.361
681		SLV 2	-0.0038132	-19.066	SLV 15	-0.0035745	-17.872
682		SLV 13	-0.0037495	-18.748	SLV 4	-0.0035395	-17.697
683		SLV 6	-0.0037607	-18.804	SLV 11	-0.0034578	-17.289
684		SLV 13	-0.0037411	-18.705	SLV 4	-0.0035195	-17.597
685		SLV 5	-0.0037617	-18.808	SLV 12	-0.0034471	-17.235
686		SLV 13	-0.0037269	-18.634	SLV 4	-0.0034965	-17.483
687		SLV 5	-0.003771	-18.855	SLV 12	-0.0034371	-17.185
688		SLV 5	-0.0054159	-27.08	SLV 12	-0.0044704	-22.352
689		SLV 13	-0.0037092	-18.546	SLV 4	-0.0034727	-17.363
690		SLV 13	-0.0036889	-18.445	SLV 4	-0.0034488	-17.244
691		SLV 5	-0.0044315	-22.157	SLV 12	-0.0037534	-18.767
692		SLV 5	-0.0037853	-18.926	SLV 12	-0.0034306	-17.153
693		SLV 13	-0.0036669	-18.335	SLV 4	-0.0034258	-17.129
694		SLV 5	-0.0067216	-33.608	SLV 12	-0.0055856	-27.928
695		SLV 13	-0.0037316	-18.658	SLV 4	-0.0035385	-17.692
696		SLV 5	-0.0065471	-32.735	SLV 12	-0.0054357	-27.178
697		SLV 5	-0.005572	-27.86	SLV 12	-0.0046045	-23.023
698		SLV 2	-0.003785	-18.925	SLV 15	-0.0035647	-17.823
699		SLV 13	-0.0036439	-18.219	SLV 4	-0.0034043	-17.022
700		SLV 5	-0.0063588	-31.794	SLV 12	-0.0052745	-26.373
701		SLV 5	-0.0061603	-30.801	SLV 12	-0.0051051	-25.525

Nodo	Pressione minima			Pressione massima			
	Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
702		SLV 5	-0.0057551	-28.776	SLV 12	-0.0047602	-23.801
703		SLV 5	-0.0059551	-29.776	SLV 12	-0.0049303	-24.652
704		SLV 5	-0.0038011	-19.006	SLV 12	-0.0034252	-17.126
705		SLV 13	-0.0036213	-18.107	SLV 4	-0.0033856	-16.928
706		SLV 5	-0.0043141	-21.57	SLV 12	-0.003682	-18.41
707		SLV 13	-0.0036005	-18.002	SLV 4	-0.0033705	-16.853
708		SLV 9	-0.0037069	-18.535	SLV 8	-0.0035844	-17.922
709		SLV 6	-0.0037141	-18.571	SLV 11	-0.0035877	-17.939
710		SLV 9	-0.003707	-18.535	SLV 8	-0.0035888	-17.944
711		SLV 9	-0.0037044	-18.522	SLV 8	-0.0035776	-17.888
712		SLV 6	-0.0037205	-18.603	SLV 11	-0.0035827	-17.913
713		SLV 13	-0.0035824	-17.912	SLV 4	-0.0033596	-16.798
714		SLV 9	-0.0036998	-18.499	SLV 8	-0.0035688	-17.844
715		SLV 6	-0.0037253	-18.626	SLV 11	-0.0035762	-17.881
716		SLV 6	-0.0037277	-18.639	SLV 11	-0.0035678	-17.839
717		SLV 5	-0.0038182	-19.091	SLV 12	-0.0034214	-17.107
718		SLV 9	-0.0036916	-18.458	SLV 8	-0.0035568	-17.784
719		SLV 9	-0.0035751	-17.875	SLV 8	-0.0033462	-16.731
720		SLV 6	-0.003725	-18.625	SLV 11	-0.003555	-17.775
721		SLV 5	-0.0042056	-21.028	SLV 12	-0.0036171	-18.086
722		SLV 13	-0.0036739	-18.37	SLV 4	-0.0035262	-17.631
723		SLV 10	-0.0035764	-17.882	SLV 7	-0.0033343	-16.672
724		SLV 6	-0.0037111	-18.556	SLV 11	-0.0035324	-17.662
725		SLV 10	-0.0035834	-17.917	SLV 7	-0.0033244	-16.622
726		SLV 5	-0.0038209	-19.104	SLV 12	-0.0034091	-17.045
727		SLV 13	-0.0036335	-18.168	SLV 4	-0.003469	-17.345
728		SLV 2	-0.0036756	-18.378	SLV 15	-0.0034867	-17.433
729		SLV 10	-0.0035825	-17.912	SLV 7	-0.0033133	-16.566
730		SLV 10	-0.0052681	-26.34	SLV 7	-0.004236	-21.18
731		SLV 10	-0.0055306	-27.653	SLV 7	-0.0043764	-21.882
732		SLV 10	-0.0050218	-25.109	SLV 7	-0.0041032	-20.516
733		SLV 10	-0.0058084	-29.042	SLV 7	-0.0045243	-22.622
734		SLV 10	-0.0047977	-23.988	SLV 7	-0.0039805	-19.903
735		SLV 10	-0.0060914	-30.457	SLV 7	-0.0046754	-23.377
736		SLV 10	-0.0045964	-22.982	SLV 7	-0.0038683	-19.342
737		SLV 10	-0.0044157	-22.078	SLV 7	-0.0037659	-18.83
738		SLV 10	-0.0063824	-31.912	SLV 7	-0.0048307	-24.153
739		SLV 10	-0.0042547	-21.273	SLV 7	-0.0036735	-18.367
740		SLV 5	-0.0038881	-19.405	SLV 12	-0.0034254	-17.127
741		SLV 10	-0.0041108	-20.554	SLV 7	-0.0035902	-17.951
742		SLV 10	-0.003982	-19.91	SLV 7	-0.0035155	-17.577
743		SLV 10	-0.0066699	-33.35	SLV 7	-0.0049844	-24.922
744		SLV 10	-0.0038671	-19.335	SLV 7	-0.0034492	-17.246
745		SLV 5	-0.0037785	-18.893	SLV 12	-0.0033694	-16.847
746		SLV 10	-0.0037645	-18.823	SLV 7	-0.0033909	-16.955
747		SLV 10	-0.0069457	-34.728	SLV 7	-0.0051319	-25.66
748		SLV 5	-0.0039575	-19.787	SLV 12	-0.0034681	-17.341
749		SLV 10	-0.0036724	-18.362	SLV 7	-0.0033397	-16.698
750		SLV 5	-0.0049105	-24.552	SLV 12	-0.004139	-20.695
751		SLV 5	-0.0047774	-23.887	SLV 12	-0.0040348	-20.174
752		SLV 10	-0.0035867	-17.934	SLV 7	-0.0032931	-16.465
753		SLV 5	-0.0046413	-23.207	SLV 12	-0.0039322	-19.661
754		SLV 5	-0.0050303	-25.151	SLV 12	-0.0042395	-21.198
755		SLV 5	-0.0045121	-22.561	SLV 12	-0.0038378	-19.189
756		SLV 5	-0.0043924	-21.962	SLV 12	-0.0037527	-18.764
757		SLV 5	-0.0042763	-21.381	SLV 12	-0.0036733	-18.367
758		SLV 5	-0.0041661	-20.83	SLV 12	-0.0036004	-18.002
759		SLV 5	-0.0039886	-19.943	SLV 12	-0.0034871	-17.436
760		SLV 5	-0.004068	-20.34	SLV 12	-0.0035372	-17.686
761		SLV 10	-0.0034962	-17.481	SLV 7	-0.0032433	-16.217
762		SLV 6	-0.0034794	-17.397	SLV 11	-0.0032584	-16.292
763		SLV 6	-0.0034761	-17.381	SLV 11	-0.0032472	-16.236
764		SLV 2	-0.0034874	-17.437	SLV 15	-0.0032683	-16.341
765		SLV 6	-0.0034762	-17.381	SLV 11	-0.0032388	-16.194
766		SLV 2	-0.0034977	-17.488	SLV 15	-0.0032771	-16.386
767		SLV 2	-0.0035071	-17.536	SLV 15	-0.0032879	-16.44
768		SLV 2	-0.0035141	-17.571	SLV 15	-0.0032992	-16.496
769		SLV 6	-0.0034806	-17.403	SLV 11	-0.0032339	-16.17
770		SLV 2	-0.0035187	-17.593	SLV 15	-0.0033106	-16.553
771		SLV 5	-0.0034904	-17.452	SLV 12	-0.0032325	-16.163
772		SLV 2	-0.0035184	-17.592	SLV 15	-0.0033198	-16.599
773		SLV 5	-0.0035076	-17.538	SLV 12	-0.0032327	-16.164
774		SLV 13	-0.0034608	-17.304	SLV 4	-0.003288	-16.44
775		SLV 5	-0.0051164	-25.582	SLV 12	-0.0043332	-21.666
776		SLV 13	-0.0034533	-17.267	SLV 4	-0.0032718	-16.359
777		SLV 13	-0.0034406	-17.203	SLV 4	-0.0032526	-16.263
778		SLV 13	-0.0034588	-17.294	SLV 4	-0.0032968	-16.484
779		SLV 2	-0.0035078	-17.539	SLV 15	-0.0033214	-16.607
780		SLV 5	-0.0035277	-17.639	SLV 12	-0.0032354	-16.177
781		SLV 13	-0.0034255	-17.127	SLV 4	-0.0032331	-16.166
782		SLV 13	-0.0034092	-17.046	SLV 4	-0.0032146	-16.073
783		SLV 13	-0.003392	-16.96	SLV 4	-0.0031974	-15.987
784		SLV 13	-0.0033747	-16.874	SLV 4	-0.0031822	-15.911
785		SLV 5	-0.0035526	-17.763	SLV 12	-0.0032422	-16.211
786		SLV 13	-0.0033585	-16.793	SLV 4	-0.00317	-15.85
787		SLV 13	-0.0034414	-17.207	SLV 4	-0.0032907	-16.454
788		SLV 5	-0.0052753	-26.377	SLV 12	-0.00448	-22.4
789		SLV 2	-0.0034849	-17.424	SLV 15	-0.0033109	-16.555
790		SLV 13	-0.0033444	-16.722	SLV 4	-0.0031614	-15.807
791		SLV 1	-0.0065027	-32.513	SLV 16	-0.0055238	-27.619
792		SLV 1	-0.0063094	-31.547	SLV 16	-0.0053857	-26.928
793		SLV 5	-0.0061031	-30.515	SLV 12	-0.0052135	-26.067
794		SLV 5	-0.0054691	-27.346	SLV 12	-0.004652	-23.26
795		SLV 13	-0.0033335	-16.668	SLV 4	-0.0031571	-15.785
796		SLV 5	-0.0058967	-29.483	SLV 12	-0.0050301	-25.151
797		SLV 5	-0.0056808	-28.404	SLV 12	-0.0048389	-24.195
798		SLV 10	-0.0034018	-17.009	SLV 7	-0.0031887	-15.943
799		SLV 13	-0.003328	-16.64	SLV 4	-0.0031584	-15.792
800		SLV 5	-0.0035726	-17.863	SLV 12	-0.0032475	-16.237

Nodo	Pressione minima			Pressione massima			
	Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
801		SLV 9	-0.0033379	-16.689	SLV 8	-0.003159	-15.795
802		SLV 9	-0.0033602	-16.801	SLV 8	-0.0031683	-15.842
803		SLV 5	-0.0035803	-17.902	SLV 12	-0.0032477	-16.238
804		SLV 6	-0.003391	-16.955	SLV 11	-0.0033067	-16.533
805		SLV 9	-0.0033851	-16.926	SLV 8	-0.0033081	-16.541
806		SLV 9	-0.0033838	-16.919	SLV 8	-0.0033031	-16.516
807		SLV 6	-0.003395	-16.975	SLV 11	-0.0033013	-16.507
808		SLV 9	-0.0033797	-16.899	SLV 8	-0.0032956	-16.478
809		SLV 6	-0.0033966	-16.983	SLV 11	-0.0032939	-16.47
810		SLV 9	-0.0033725	-16.862	SLV 8	-0.0032854	-16.427
811		SLV 6	-0.0033954	-16.977	SLV 11	-0.0032843	-16.422
812		SLV 13	-0.0033648	-16.824	SLV 4	-0.0032669	-16.334
813		SLV 6	-0.0033898	-16.949	SLV 11	-0.0032711	-16.356
814		SLV 13	-0.0033497	-16.749	SLV 4	-0.0032375	-16.188
815		SLV 2	-0.0033378	-16.89	SLV 15	-0.0032462	-16.231
816		SLV 5	-0.0048316	-24.158	SLV 12	-0.0041483	-20.742
817		SLV 5	-0.0046974	-23.487	SLV 12	-0.0040464	-20.232
818		SLV 13	-0.0033165	-16.582	SLV 4	-0.0031938	-15.969
819		SLV 2	-0.0033509	-16.754	SLV 15	-0.0032077	-16.039
820		SLV 10	-0.0052595	-26.298	SLV 7	-0.0042871	-21.435
821		SLV 10	-0.0049944	-24.972	SLV 7	-0.0041335	-20.667
822		SLV 10	-0.0055404	-27.702	SLV 7	-0.0044496	-22.248
823		SLV 5	-0.0045458	-22.729	SLV 12	-0.0039294	-19.647
824		SLV 10	-0.004747	-23.735	SLV 7	-0.0039896	-19.948
825		SLV 10	-0.0058268	-29.134	SLV 7	-0.0046156	-23.078
826		SLV 10	-0.0045224	-22.612	SLV 7	-0.0038576	-19.288
827		SLV 10	-0.0061207	-30.603	SLV 7	-0.0047857	-23.928
828		SLV 5	-0.0043998	-21.999	SLV 12	-0.003817	-19.085
829		SLV 10	-0.004322	-21.61	SLV 7	-0.0037383	-18.692
830		SLV 10	-0.0064108	-32.054	SLV 7	-0.0049535	-24.767
831		SLV 5	-0.0035983	-17.992	SLV 12	-0.0032547	-16.274
832		SLV 10	-0.0041425	-20.713	SLV 7	-0.0036302	-18.151
833		SLV 5	-0.0042653	-21.327	SLV 12	-0.0037154	-18.577
834		SLV 10	-0.0066889	-33.444	SLV 7	-0.005114	-25.57
835		SLV 5	-0.003674	-18.37	SLV 12	-0.0033019	-16.51
836		SLV 10	-0.0039833	-19.917	SLV 7	-0.0035332	-17.666
837		SLV 5	-0.0041428	-20.714	SLV 12	-0.0036247	-18.124
838		SLV 10	-0.0038419	-19.209	SLV 7	-0.0034464	-17.232
839		SLV 10	-0.0037161	-18.581	SLV 7	-0.0033689	-16.844
840		SLV 5	-0.0040275	-20.138	SLV 12	-0.0035423	-17.712
841		SLV 10	-0.0036046	-18.023	SLV 7	-0.0033002	-16.501
842		SLV 5	-0.00351	-17.55	SLV 12	-0.0032021	-16.01
843		SLV 5	-0.0037429	-18.714	SLV 12	-0.0033476	-16.738
844		SLV 10	-0.003506	-17.53	SLV 7	-0.0032398	-16.199
845		SLV 5	-0.0039205	-19.603	SLV 12	-0.003468	-17.34
846		SLV 5	-0.0038255	-19.128	SLV 12	-0.0034031	-17.016
847		SLV 10	-0.0034187	-17.094	SLV 7	-0.003187	-15.935
848		SLV 10	-0.0033409	-16.705	SLV 7	-0.0031408	-15.704
849		SLV 2	-0.0032967	-16.483	SLV 15	-0.0031502	-15.751
850		SLV 13	-0.0032579	-16.289	SLV 4	-0.0031322	-15.661
851		SLV 2	-0.0032838	-16.419	SLV 15	-0.0031298	-15.649
852		SLV 6	-0.003255	-16.275	SLV 11	-0.0030646	-15.323
853		SLV 13	-0.0032393	-16.196	SLV 4	-0.0031071	-15.535
854		SLV 6	-0.0032432	-16.216	SLV 11	-0.0030606	-15.303
855		SLV 10	-0.0032684	-16.342	SLV 7	-0.0030983	-15.492
856		SLV 5	-0.0032723	-16.362	SLV 12	-0.0030729	-15.365
857		SLV 6	-0.0032363	-16.181	SLV 11	-0.0030607	-15.303
858		SLV 2	-0.0032789	-16.395	SLV 15	-0.003117	-15.585
859		SLV 6	-0.0032335	-16.167	SLV 11	-0.0030643	-15.321
860		SLV 2	-0.0032367	-16.184	SLV 15	-0.0030679	-15.339
861		SLV 2	-0.0032739	-16.37	SLV 15	-0.0031054	-15.527
862		SLV 5	-0.0032962	-16.481	SLV 12	-0.0030824	-15.412
863		SLV 2	-0.0032444	-16.222	SLV 15	-0.003071	-15.355
864		SLV 2	-0.0032521	-16.261	SLV 15	-0.0030765	-15.383
865		SLV 5	-0.0034141	-17.071	SLV 12	-0.0031458	-15.729
866		SLV 2	-0.0032668	-16.334	SLV 15	-0.0030938	-15.469
867		SLV 2	-0.0032598	-16.299	SLV 15	-0.0030844	-15.422
868		SLV 5	-0.0033283	-16.641	SLV 12	-0.0030981	-15.49
869		SLV 13	-0.003228	-16.14	SLV 4	-0.0030888	-15.444
870		SLV 5	-0.0033647	-16.824	SLV 12	-0.0031176	-15.588
871		SLV 13	-0.0032174	-16.087	SLV 4	-0.0030721	-15.36
872		SLV 13	-0.0032051	-16.026	SLV 4	-0.0030554	-15.277
873		SLV 13	-0.003192	-15.96	SLV 4	-0.0030396	-15.198
874		SLV 13	-0.003179	-15.895	SLV 4	-0.0030256	-15.128
875		SLV 9	-0.0032049	-16.025	SLV 8	-0.0030594	-15.297
876		SLV 13	-0.0031659	-15.83	SLV 4	-0.0030135	-15.067
877		SLV 13	-0.0031535	-15.768	SLV 4	-0.0030037	-15.018
878		SLV 13	-0.0031426	-15.713	SLV 4	-0.0029969	-14.984
879		SLV 5	-0.0047861	-23.93	SLV 12	-0.0041767	-20.884
880		SLV 13	-0.003134	-15.67	SLV 4	-0.0029937	-14.969
881		SLV 13	-0.0031289	-15.644	SLV 4	-0.0029948	-14.974
882		SLV 9	-0.0031627	-15.813	SLV 8	-0.0030327	-15.163
883		SLV 13	-0.0031292	-15.646	SLV 4	-0.0030014	-15.007
884		SLV 13	-0.0031375	-15.688	SLV 4	-0.003015	-15.075
885		SLV 1	-0.0063331	-31.666	SLV 16	-0.0054159	-27.079
886		SLV 5	-0.0049858	-24.929	SLV 12	-0.0043639	-21.82
887		SLV 1	-0.0061343	-30.672	SLV 16	-0.0052701	-26.351
888		SLV 1	-0.005908	-29.54	SLV 16	-0.0051041	-25.521
889		SLV 1	-0.0056725	-28.362	SLV 16	-0.0049317	-24.658
890		SLV 5	-0.0051969	-25.985	SLV 12	-0.004556	-22.78
891		SLV 1	-0.0054247	-27.124	SLV 16	-0.0047511	-23.755
892		SLV 5	-0.0045292	-22.646	SLV 12	-0.0039921	-19.961
893		SLV 9	-0.0031325	-15.662	SLV 8	-0.0030921	-15.46
894		SLV 6	-0.0031369	-15.684	SLV 11	-0.0030904	-15.452
895		SLV 9	-0.0031308	-15.654	SLV 8	-0.0030872	-15.436
896		SLV 6	-0.0031396	-15.698	SLV 11	-0.0030855	-15.428
897		SLV 9	-0.0031266	-15.633	SLV 8	-0.00308	-15.4
898		SLV 6	-0.0031398	-15.699	SLV 11	-0.0030787	-15.394
899		SLV 13	-0.0031246	-15.623	SLV 4	-0.0030655	-15.328

Nodo	Pressione minima			Pressione massima			
	Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
900		SLV 2	-0.0031406	-15.703	SLV 15	-0.0030674	-15.337
901		SLV 5	-0.0043437	-21.719	SLV 12	-0.0038496	-19.248
902		SLV 13	-0.0031198	-15.599	SLV 4	-0.0030478	-15.239
903		SLV 2	-0.0031399	-15.699	SLV 15	-0.0030526	-15.263
904		SLV 5	-0.0041877	-20.938	SLV 12	-0.0037268	-18.634
905		SLV 13	-0.0031107	-15.553	SLV 4	-0.0030271	-15.135
906		SLV 2	-0.0031337	-15.669	SLV 15	-0.0030344	-15.172
907		SLV 5	-0.0040496	-20.248	SLV 12	-0.0036194	-18.097
908		SLV 5	-0.0039253	-19.627	SLV 12	-0.0035244	-17.622
909		SLV 5	-0.0038118	-19.059	SLV 12	-0.00344	-17.2
910		SLV 10	-0.0050106	-25.053	SLV 7	-0.0042187	-21.094
911		SLV 10	-0.00529	-26.45	SLV 7	-0.0043917	-21.958
912		SLV 10	-0.0055753	-27.876	SLV 7	-0.0045684	-22.842
913		SLV 10	-0.0047474	-23.737	SLV 7	-0.0040558	-20.279
914		SLV 5	-0.0037074	-18.537	SLV 12	-0.0033643	-16.822
915		SLV 13	-0.0030934	-15.467	SLV 4	-0.0030006	-15.003
916		SLV 10	-0.0058679	-29.339	SLV 7	-0.0047492	-23.746
917		SLV 2	-0.0031206	-15.603	SLV 15	-0.0030117	-15.058
918		SLV 5	-0.0034484	-17.242	SLV 12	-0.0031829	-15.914
919		SLV 10	-0.0061566	-30.783	SLV 7	-0.0049273	-24.636
920		SLV 5	-0.0033751	-16.876	SLV 12	-0.0031337	-15.668
921		SLV 5	-0.0036121	-18.06	SLV 12	-0.0032967	-16.483
922		SLV 10	-0.0045032	-22.516	SLV 7	-0.0039046	-19.523
923		SLV 5	-0.0035258	-17.629	SLV 12	-0.0032364	-16.182
924		SLV 10	-0.0064335	-32.168	SLV 7	-0.0050973	-25.487
925		SLV 10	-0.004282	-21.41	SLV 7	-0.0037666	-18.833
926		SLV 5	-0.003302	-16.51	SLV 12	-0.0030869	-15.435
927		SLV 10	-0.0040859	-20.43	SLV 7	-0.003643	-18.215
928		SLV 10	-0.0039105	-19.552	SLV 7	-0.0035316	-17.658
929		SLV 10	-0.0037554	-18.777	SLV 7	-0.0034321	-17.16
930		SLV 10	-0.0036183	-18.092	SLV 7	-0.0033434	-16.717
931		SLV 10	-0.0034971	-17.485	SLV 7	-0.0032645	-16.322
932		SLV 2	-0.0031013	-15.507	SLV 15	-0.0029859	-14.929
933		SLV 13	-0.0030706	-15.353	SLV 4	-0.0029712	-14.856
934		SLV 5	-0.0032335	-16.167	SLV 12	-0.0030447	-15.223
935		SLV 10	-0.0033903	-16.951	SLV 7	-0.0031946	-15.973
936		SLV 10	-0.0032967	-16.484	SLV 7	-0.0031333	-15.667
937		SLV 5	-0.0031807	-15.903	SLV 12	-0.003012	-15.06
938		SLV 10	-0.0032151	-16.076	SLV 7	-0.0030799	-15.4
939		SLV 5	-0.003139	-15.695	SLV 12	-0.0029864	-14.932
940		SLV 6	-0.0031066	-15.533	SLV 11	-0.0029651	-14.826
941		SLV 6	-0.0030824	-15.412	SLV 11	-0.0029483	-14.742
942		SLV 6	-0.003064	-15.32	SLV 11	-0.0029362	-14.681
943		SLV 2	-0.0030896	-15.448	SLV 15	-0.002968	-14.84
944		SLV 9	-0.0031455	-15.727	SLV 8	-0.0030327	-15.164
945		SLV 6	-0.0030509	-15.254	SLV 11	-0.0029286	-14.643
946		SLV 15	-0.0030552	-15.276	SLV 2	-0.0029494	-14.747
947		SLV 6	-0.0030424	-15.212	SLV 11	-0.002925	-14.625
948		SLV 2	-0.0030414	-15.207	SLV 15	-0.0029212	-14.606
949		SLV 2	-0.0030819	-15.409	SLV 15	-0.0029546	-14.773
950		SLV 2	-0.0030457	-15.228	SLV 15	-0.0029187	-14.593
951		SLV 2	-0.0030051	-15.255	SLV 15	-0.0029191	-14.595
952		SLV 2	-0.0030757	-15.378	SLV 15	-0.0029439	-14.72
953		SLV 9	-0.0030857	-15.428	SLV 8	-0.0029908	-14.954
954		SLV 15	-0.0030432	-15.216	SLV 2	-0.0029318	-14.659
955		SLV 2	-0.0030568	-15.284	SLV 15	-0.002922	-14.61
956		SLV 2	-0.003069	-15.345	SLV 15	-0.0029345	-14.672
957		SLV 2	-0.0030627	-15.314	SLV 15	-0.0029271	-14.636
958		SLV 15	-0.0030324	-15.162	SLV 2	-0.0029165	-14.582
959		SLV 13	-0.0030365	-15.183	SLV 4	-0.0029551	-14.776
960		SLV 15	-0.0030215	-15.108	SLV 2	-0.0029026	-14.513
961		SLV 15	-0.0030104	-15.052	SLV 2	-0.0028902	-14.451
962		SLV 15	-0.003	-15	SLV 2	-0.0028805	-14.402
963		SLV 13	-0.00299	-14.95	SLV 4	-0.0028728	-14.364
964		SLV 13	-0.002981	-14.905	SLV 4	-0.0028678	-14.339
965		SLV 13	-0.0029737	-14.868	SLV 4	-0.0028657	-14.329
966		SLV 13	-0.002969	-14.845	SLV 4	-0.0028671	-14.335
967		SLV 13	-0.0029679	-14.839	SLV 4	-0.0028725	-14.362
968		SLV 13	-0.0030004	-15.02	SLV 4	-0.0029231	-14.615
969		SLV 13	-0.0029717	-14.859	SLV 4	-0.0028827	-14.413
970		SLV 13	-0.002983	-14.915	SLV 4	-0.0028991	-14.496
971		SLV 1	-0.0061652	-30.826	SLV 16	-0.0053091	-26.546
972		SLV 1	-0.0059642	-29.821	SLV 16	-0.0051585	-25.792
973		SLV 1	-0.0057357	-28.678	SLV 16	-0.0049873	-24.937
974		SLV 1	-0.0054954	-27.477	SLV 16	-0.0048078	-24.039
975		SLV 1	-0.005244	-26.22	SLV 16	-0.0046208	-23.104
976		SLV 1	-0.004996	-24.98	SLV 16	-0.0044375	-22.188
977		SLV 1	-0.0047585	-23.792	SLV 16	-0.0042637	-21.319
978		SLV 5	-0.0045349	-22.675	SLV 12	-0.0040989	-20.495
979		SLV 5	-0.0043314	-21.657	SLV 12	-0.0039309	-19.654
980		SLV 5	-0.0041551	-20.776	SLV 12	-0.0037861	-18.931
981		SLV 5	-0.0040014	-20.007	SLV 12	-0.0036603	-18.302
982		SLV 11	-0.0029532	-14.766	SLV 6	-0.0029318	-14.659
983		SLV 5	-0.0038644	-19.322	SLV 12	-0.0035503	-17.751
984		SLV 8	-0.0029557	-14.779	SLV 9	-0.0029311	-14.655
985		SLV 11	-0.0029531	-14.766	SLV 6	-0.0029264	-14.632
986		SLV 4	-0.0029574	-14.787	SLV 13	-0.0029275	-14.638
987		SLV 5	-0.0037409	-18.705	SLV 12	-0.0034531	-17.265
988		SLV 15	-0.0029522	-14.761	SLV 2	-0.002918	-14.59
989		SLV 4	-0.0029611	-14.805	SLV 13	-0.0029188	-14.594
990		SLV 5	-0.0036288	-18.144	SLV 12	-0.0033674	-16.837
991		SLV 15	-0.0029519	-14.76	SLV 2	-0.0029055	-14.527
992		SLV 4	-0.002963	-14.815	SLV 13	-0.002909	-14.545
993		SLV 5	-0.0035261	-17.63	SLV 12	-0.0032908	-16.454
994		SLV 15	-0.0029498	-14.749	SLV 2	-0.0028917	-14.458
995		SLV 5	-0.0034319	-17.159	SLV 12	-0.003222	-16.11
996		SLV 4	-0.0029628	-14.814	SLV 13	-0.002898	-14.49
997		SLV 5	-0.0033458	-16.729	SLV 12	-0.0031601	-15.801
998		SLV 5	-0.0032679	-16.339	SLV 12	-0.0031041	-15.521

Nodo	Pressione minima			Pressione massima			
	Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
999		SLV 15	-0.0029454	-14.727	SLV 2	-0.0028766	-14.383
1000		SLV 5	-0.0031975	-15.987	SLV 12	-0.0030533	-15.267
1001		SLV 4	-0.0029606	-14.803	SLV 13	-0.0028862	-14.431
1002		SLV 10	-0.0056237	-28.118	SLV 7	-0.004721	-23.605
1003		SLV 10	-0.0059073	-29.536	SLV 7	-0.0049056	-24.528
1004		SLV 10	-0.0053366	-26.683	SLV 7	-0.0045335	-22.667
1005		SLV 10	-0.0061795	-30.897	SLV 7	-0.0050817	-25.409
1006		SLV 10	-0.0050568	-25.284	SLV 7	-0.0043502	-21.751
1007		SLV 10	-0.0047834	-23.917	SLV 7	-0.0041709	-20.855
1008		SLV 5	-0.0031325	-15.662	SLV 12	-0.0030076	-15.038
1009		SLV 10	-0.0045264	-22.632	SLV 7	-0.0040026	-20.013
1010		SLV 10	-0.0042893	-21.447	SLV 7	-0.0038476	-19.238
1011		SLV 15	-0.0029377	-14.689	SLV 2	-0.0028596	-14.298
1012		SLV 4	-0.0029552	-14.776	SLV 13	-0.0028727	-14.364
1013		SLV 9	-0.003074	-15.37	SLV 8	-0.0029681	-14.841
1014		SLV 10	-0.0040751	-20.376	SLV 7	-0.0037068	-18.534
1015		SLV 6	-0.003026	-15.13	SLV 11	-0.002934	-14.67
1016		SLV 10	-0.0038856	-19.428	SLV 7	-0.0035813	-17.907
1017		SLV 6	-0.0029874	-14.937	SLV 11	-0.0029049	-14.524
1018		SLV 10	-0.0037173	-18.586	SLV 7	-0.003469	-17.345
1019		SLV 6	-0.0029567	-14.784	SLV 11	-0.0028808	-14.404
1020		SLV 4	-0.0029476	-14.738	SLV 13	-0.0028587	-14.294
1021		SLV 10	-0.0035691	-17.846	SLV 7	-0.0033693	-16.846
1022		SLV 15	-0.0029282	-14.641	SLV 2	-0.0028422	-14.211
1023		SLV 6	-0.0029328	-14.664	SLV 11	-0.0028616	-14.308
1024		SLV 14	-0.0034386	-17.193	SLV 3	-0.0032802	-16.401
1025		SLV 6	-0.0029146	-14.573	SLV 11	-0.0028472	-14.236
1026		SLV 14	-0.0033247	-16.623	SLV 3	-0.0032	-16
1027		SLV 14	-0.0032254	-16.127	SLV 3	-0.0031286	-15.643
1028		SLV 6	-0.0029015	-14.508	SLV 11	-0.0028371	-14.185
1029		SLV 13	-0.0031409	-15.705	SLV 4	-0.0030639	-15.32
1030		SLV 4	-0.0029405	-14.702	SLV 13	-0.0028466	-14.233
1031		SLV 2	-0.0028986	-14.493	SLV 15	-0.0028251	-14.126
1032		SLV 13	-0.003069	-15.345	SLV 4	-0.0030067	-15.034
1033		SLV 15	-0.0029192	-14.596	SLV 2	-0.0028267	-14.134
1034		SLV 2	-0.0028989	-14.494	SLV 15	-0.0028171	-14.095
1035		SLV 13	-0.0030087	-15.044	SLV 4	-0.0029565	-14.782
1036		SLV 2	-0.0029019	-14.51	SLV 15	-0.002813	-14.065
1037		SLV 4	-0.0029342	-14.671	SLV 13	-0.0028365	-14.183
1038		SLV 2	-0.0029061	-14.531	SLV 15	-0.0028116	-14.058
1039		SLV 13	-0.0029593	-14.796	SLV 4	-0.0029125	-14.562
1040		SLV 15	-0.0029108	-14.554	SLV 2	-0.002813	-14.065
1041		SLV 2	-0.0029111	-14.555	SLV 15	-0.0028127	-14.064
1042		SLV 4	-0.0029282	-14.641	SLV 13	-0.002828	-14.14
1043		SLV 4	-0.0029165	-14.583	SLV 13	-0.002816	-14.08
1044		SLV 4	-0.0029223	-14.611	SLV 13	-0.0028212	-14.106
1045		SLV 15	-0.0029212	-14.606	SLV 2	-0.0028734	-14.367
1046		SLV 15	-0.0029022	-14.511	SLV 2	-0.0028005	-14.003
1047		SLV 15	-0.0028567	-14.283	SLV 2	-0.0027727	-13.864
1048		SLV 15	-0.0028933	-14.466	SLV 2	-0.0028403	-14.202
1049		SLV 15	-0.0028576	-14.288	SLV 2	-0.0027815	-13.908
1050		SLV 15	-0.0028936	-14.468	SLV 2	-0.0027896	-13.948
1051		SLV 15	-0.002859	-14.295	SLV 2	-0.002768	-13.84
1052		SLV 15	-0.0028629	-14.315	SLV 2	-0.0027951	-13.976
1053		SLV 15	-0.0028743	-14.371	SLV 2	-0.0028144	-14.072
1054		SLV 15	-0.0028637	-14.318	SLV 2	-0.0027668	-13.834
1055		SLV 15	-0.0028699	-14.349	SLV 2	-0.0027687	-13.844
1056		SLV 15	-0.002885	-14.425	SLV 2	-0.0027802	-13.901
1057		SLV 15	-0.0028771	-14.386	SLV 2	-0.0027733	-13.867
1058		SLV 2	-0.0060013	-30.007	SLV 15	-0.0052009	-26.005
1059		SLV 2	-0.0058005	-29.002	SLV 15	-0.0050505	-25.252
1060		SLV 1	-0.0055749	-27.875	SLV 16	-0.0048797	-24.399
1061		SLV 1	-0.0053313	-26.656	SLV 16	-0.0046945	-23.473
1062		SLV 1	-0.0050824	-25.412	SLV 16	-0.0045064	-22.532
1063		SLV 1	-0.0048401	-24.2	SLV 16	-0.0043247	-21.624
1064		SLV 1	-0.0046095	-23.047	SLV 16	-0.0041537	-20.768
1065		SLV 1	-0.0043929	-21.965	SLV 16	-0.0039952	-19.976
1066		SLV 1	-0.0041923	-20.962	SLV 16	-0.0038504	-19.252
1067		SLV 1	-0.0040122	-20.061	SLV 16	-0.0037222	-18.611
1068		SLV 1	-0.0038515	-19.257	SLV 16	-0.0036095	-18.047
1069		SLV 5	-0.0037102	-18.551	SLV 12	-0.0035081	-17.541
1070		SLV 5	-0.0035903	-17.952	SLV 12	-0.0034113	-17.056
1071		SLV 5	-0.0034817	-17.408	SLV 12	-0.0033264	-16.632
1072		SLV 5	-0.0033823	-16.912	SLV 12	-0.0032508	-16.254
1073		SLV 5	-0.0032912	-16.456	SLV 12	-0.0031829	-15.914
1074		SLV 5	-0.0032076	-16.038	SLV 12	-0.0031215	-15.608
1075		SLV 11	-0.0028567	-14.283	SLV 6	-0.0028115	-14.057
1076		SLV 8	-0.0028579	-14.289	SLV 9	-0.0028114	-14.057
1077		SLV 11	-0.0028575	-14.288	SLV 6	-0.0028066	-14.033
1078		SLV 5	-0.0031324	-15.662	SLV 12	-0.0030653	-15.327
1079		SLV 8	-0.0028587	-14.294	SLV 9	-0.0028092	-14.046
1080		SLV 11	-0.0028574	-14.287	SLV 6	-0.0028001	-14.001
1081		SLV 10	-0.0030679	-15.34	SLV 7	-0.0030121	-15.061
1082		SLV 8	-0.0028587	-14.294	SLV 9	-0.002806	-14.03
1083		SLV 14	-0.005934	-29.67	SLV 3	-0.0050598	-25.299
1084		SLV 14	-0.0056759	-28.38	SLV 3	-0.0048749	-24.374
1085		SLV 11	-0.0028563	-14.282	SLV 6	-0.0027926	-13.963
1086		SLV 10	-0.0030112	-15.056	SLV 7	-0.0029639	-14.819
1087		SLV 14	-0.005407	-27.035	SLV 3	-0.0046818	-23.409
1088		SLV 8	-0.002858	-14.29	SLV 9	-0.0028021	-14.01
1089		SLV 14	-0.0051345	-25.673	SLV 3	-0.0044863	-22.432
1090		SLV 14	-0.0048687	-24.344	SLV 3	-0.0042961	-21.48
1091		SLV 10	-0.002961	-14.805	SLV 7	-0.0029222	-14.611
1092		SLV 11	-0.0028544	-14.272	SLV 6	-0.0027843	-13.921
1093		SLV 14	-0.0046091	-23.045	SLV 3	-0.004111	-20.555
1094		SLV 8	-0.0028564	-14.282	SLV 9	-0.0027974	-13.987
1095		SLV 10	-0.0029178	-14.589	SLV 7	-0.002887	-14.435
1096		SLV 14	-0.0043654	-21.827	SLV 3	-0.0039385	-19.692
1097		SLV 10	-0.0028814	-14.407	SLV 7	-0.0028578	-14.289

Nodo	Pressione minima			Pressione massima			
	Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
1098		SLV 11	-0.0028516	-14.258	SLV 6	-0.0027752	-13.876
1099		SLV 4	-0.0028561	-14.281	SLV 13	-0.0027898	-13.949
1100		SLV 10	-0.0028517	-14.258	SLV 7	-0.0028339	-14.17
1101		SLV 14	-0.0041413	-20.707	SLV 3	-0.0037811	-18.905
1102		SLV 8	-0.0028304	-14.152	SLV 9	-0.0028125	-14.062
1103		SLV 11	-0.0028477	-14.238	SLV 6	-0.0027653	-13.827
1104		SLV 4	-0.0028546	-14.273	SLV 13	-0.0027816	-13.908
1105		SLV 14	-0.0039387	-19.694	SLV 3	-0.0036399	-18.2
1106		SLV 4	-0.0028174	-14.087	SLV 13	-0.0027927	-13.963
1107		SLV 14	-0.0037594	-18.797	SLV 3	-0.0035158	-17.579
1108		SLV 4	-0.0028112	-14.056	SLV 13	-0.002775	-13.875
1109		SLV 14	-0.0035996	-17.998	SLV 3	-0.0034058	-17.029
1110		SLV 4	-0.0028516	-14.258	SLV 13	-0.0027733	-13.866
1111		SLV 11	-0.0028429	-14.214	SLV 6	-0.002755	-13.775
1112		SLV 4	-0.0028089	-14.044	SLV 13	-0.0027614	-13.807
1113		SLV 14	-0.0034586	-17.293	SLV 3	-0.0033089	-16.545
1114		SLV 13	-0.0033351	-16.675	SLV 4	-0.0032221	-16.111
1115		SLV 4	-0.0028096	-14.048	SLV 13	-0.0027518	-13.759
1116		SLV 15	-0.0032295	-16.148	SLV 2	-0.0031421	-15.71
1117		SLV 15	-0.0031403	-15.701	SLV 2	-0.0030683	-15.341
1118		SLV 4	-0.0028478	-14.239	SLV 13	-0.0027653	-13.827
1119		SLV 15	-0.0030634	-15.317	SLV 2	-0.0030029	-15.015
1120		SLV 4	-0.0028128	-14.064	SLV 13	-0.0027457	-13.729
1121		SLV 11	-0.0028376	-14.188	SLV 6	-0.0027448	-13.724
1122		SLV 11	-0.0030062	-15.031	SLV 6	-0.002937	-14.685
1123		SLV 4	-0.0028172	-14.086	SLV 13	-0.0027426	-13.713
1124		SLV 11	-0.0029574	-14.787	SLV 6	-0.0028806	-14.403
1125		SLV 4	-0.0028435	-14.217	SLV 13	-0.0027582	-13.791
1126		SLV 4	-0.0028224	-14.112	SLV 13	-0.0027421	-13.711
1127		SLV 11	-0.0029163	-14.581	SLV 6	-0.0028331	-14.165
1128		SLV 11	-0.0028319	-14.159	SLV 6	-0.0027349	-13.675
1129		SLV 4	-0.0028385	-14.193	SLV 13	-0.002752	-13.76
1130		SLV 4	-0.002828	-14.14	SLV 13	-0.0027438	-13.719
1131		SLV 4	-0.0028335	-14.167	SLV 13	-0.0027472	-13.736
1132		SLV 11	-0.0028824	-14.412	SLV 6	-0.0027939	-13.97
1133		SLV 11	-0.0028552	-14.276	SLV 6	-0.0027627	-13.813
1134		SLV 11	-0.0028089	-14.045	SLV 6	-0.0027091	-13.546
1135		SLV 11	-0.002819	-14.095	SLV 6	-0.0027211	-13.606
1136		SLV 11	-0.0028342	-14.171	SLV 6	-0.0027387	-13.693
1137		SLV 11	-0.0028033	-14.016	SLV 6	-0.0027018	-13.509
1138		SLV 11	-0.0028012	-14.006	SLV 6	-0.0026983	-13.491
1139		SLV 11	-0.0028259	-14.129	SLV 6	-0.0027255	-13.628
1140		SLV 11	-0.0028018	-14.009	SLV 6	-0.0026976	-13.488
1141		SLV 11	-0.0028198	-14.099	SLV 6	-0.002717	-13.585
1142		SLV 11	-0.0028045	-14.023	SLV 6	-0.0026996	-13.498
1143		SLV 11	-0.0028088	-14.044	SLV 6	-0.0027037	-13.519
1144		SLV 11	-0.0028139	-14.07	SLV 6	-0.0027095	-13.548
1145		SLV 4	-0.0058753	-29.376	SLV 13	-0.0050572	-25.286
1146		SLV 4	-0.0056717	-28.359	SLV 13	-0.0049145	-24.572
1147		SLV 4	-0.0054395	-27.197	SLV 13	-0.0047511	-23.755
1148		SLV 4	-0.0051949	-25.975	SLV 13	-0.0045786	-22.893
1149		SLV 4	-0.0049488	-24.744	SLV 13	-0.0044043	-22.022
1150		SLV 3	-0.0047124	-23.562	SLV 14	-0.0042334	-21.167
1151		SLV 1	-0.0044915	-22.458	SLV 16	-0.0040693	-20.346
1152		SLV 1	-0.0042854	-21.427	SLV 16	-0.0039179	-19.589
1153		SLV 1	-0.0040947	-20.474	SLV 16	-0.0037803	-18.901
1154		SLV 1	-0.003922	-19.61	SLV 16	-0.0036581	-18.29
1155		SLV 1	-0.0037663	-18.831	SLV 16	-0.00355	-17.75
1156		SLV 1	-0.0036269	-18.135	SLV 16	-0.0034549	-17.274
1157		SLV 1	-0.0035018	-17.509	SLV 16	-0.0033705	-16.853
1158		SLV 1	-0.0033906	-16.953	SLV 16	-0.0032961	-16.48
1159		SLV 2	-0.0032906	-16.453	SLV 15	-0.0032289	-16.145
1160		SLV 2	-0.0032021	-16.011	SLV 15	-0.0031661	-15.831
1162		SLV 8	-0.0031262	-15.631	SLV 9	-0.0031041	-15.52
1163		SLV 12	-0.0030691	-15.345	SLV 5	-0.0030357	-15.178
1164		SLV 14	-0.0057638	-28.819	SLV 3	-0.0049648	-24.824
1165		SLV 12	-0.00302	-15.1	SLV 5	-0.0029722	-14.861
1166		SLV 14	-0.005513	-27.565	SLV 3	-0.0047843	-23.922
1167		SLV 12	-0.0029757	-14.878	SLV 5	-0.0029162	-14.581
1168		SLV 14	-0.0052522	-26.261	SLV 3	-0.0045963	-22.981
1169		SLV 12	-0.0029361	-14.681	SLV 5	-0.0028682	-14.341
1170		SLV 11	-0.0028221	-14.11	SLV 6	-0.0027435	-13.718
1171		SLV 8	-0.0028229	-14.115	SLV 9	-0.0027438	-13.719
1172		SLV 11	-0.0028232	-14.116	SLV 6	-0.0027399	-13.7
1173		SLV 12	-0.0029013	-14.507	SLV 5	-0.0028281	-14.141
1174		SLV 14	-0.0049887	-24.943	SLV 3	-0.0044062	-22.031
1175		SLV 8	-0.0028241	-14.12	SLV 9	-0.0027426	-13.713
1176		SLV 12	-0.0028714	-14.357	SLV 5	-0.0027956	-13.978
1177		SLV 11	-0.0028241	-14.12	SLV 6	-0.0027353	-13.677
1178		SLV 14	-0.004732	-23.66	SLV 3	-0.0042217	-21.109
1179		SLV 12	-0.0028462	-14.231	SLV 5	-0.0027695	-13.848
1180		SLV 8	-0.0028248	-14.124	SLV 9	-0.0027407	-13.703
1181		SLV 11	-0.0028245	-14.122	SLV 6	-0.00273	-13.65
1182		SLV 14	-0.004482	-22.41	SLV 3	-0.0040428	-20.214
1183		SLV 12	-0.0028257	-14.128	SLV 5	-0.0027492	-13.746
1184		SLV 8	-0.0028251	-14.126	SLV 9	-0.0027383	-13.691
1185		SLV 14	-0.0042483	-21.242	SLV 3	-0.003877	-19.385
1186		SLV 11	-0.0028243	-14.122	SLV 6	-0.0027241	-13.621
1187		SLV 12	-0.0028099	-14.049	SLV 5	-0.0027337	-13.668
1188		SLV 8	-0.0028249	-14.124	SLV 9	-0.0027353	-13.677
1189		SLV 14	-0.0040348	-20.174	SLV 3	-0.0037269	-18.634
1190		SLV 8	-0.0027995	-13.998	SLV 9	-0.0027212	-13.606
1191		SLV 11	-0.0028236	-14.118	SLV 6	-0.0027178	-13.589
1192		SLV 8	-0.002824	-14.12	SLV 9	-0.002732	-13.66
1193		SLV 14	-0.0038432	-19.216	SLV 3	-0.0035922	-17.961
1194		SLV 8	-0.0027938	-13.969	SLV 9	-0.0027116	-13.558
1195		SLV 8	-0.0028225	-14.113	SLV 9	-0.0027281	-13.641
1196		SLV 11	-0.0028222	-14.111	SLV 6	-0.0027111	-13.556
1197		SLV 15	-0.0036803	-18.401	SLV 2	-0.0034684	-17.342

Nodo	Pressione minima			Pressione massima			
	Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
1198		SLV 8	-0.0027914	-13.957	SLV 9	-0.0027054	-13.527
1199		SLV 8	-0.0028203	-14.102	SLV 9	-0.0027239	-13.619
1200		SLV 11	-0.0028202	-14.101	SLV 6	-0.0027041	-13.521
1201		SLV 15	-0.003538	-17.69	SLV 2	-0.0033564	-16.782
1202		SLV 8	-0.0027915	-13.958	SLV 9	-0.0027021	-13.511
1203		SLV 15	-0.0034121	-17.061	SLV 2	-0.0032584	-16.292
1204		SLV 15	-0.0033007	-16.504	SLV 2	-0.003172	-15.86
1205		SLV 8	-0.0028175	-14.087	SLV 9	-0.0027195	-13.597
1206		SLV 11	-0.0032172	-16.086	SLV 6	-0.0030811	-15.405
1207		SLV 8	-0.0027936	-13.968	SLV 9	-0.0027011	-13.506
1208		SLV 11	-0.0028176	-14.088	SLV 6	-0.0026969	-13.485
1209		SLV 11	-0.0031436	-15.718	SLV 6	-0.0030013	-15.006
1210		SLV 11	-0.0030786	-15.393	SLV 6	-0.0029321	-14.661
1211		SLV 11	-0.0030218	-15.109	SLV 6	-0.0028724	-14.362
1212		SLV 11	-0.0029727	-14.863	SLV 6	-0.0028214	-14.107
1213		SLV 8	-0.002814	-14.07	SLV 9	-0.0027151	-13.576
1214		SLV 8	-0.002797	-13.985	SLV 9	-0.0027019	-13.51
1215		SLV 11	-0.0029307	-14.654	SLV 6	-0.0027786	-13.893
1216		SLV 11	-0.0028232	-14.116	SLV 6	-0.0026798	-13.399
1217		SLV 11	-0.0028103	-14.052	SLV 6	-0.0026691	-13.345
1218		SLV 11	-0.0028951	-14.476	SLV 6	-0.0027437	-13.718
1219		SLV 11	-0.0028414	-14.207	SLV 6	-0.0026953	-13.476
1220		SLV 11	-0.0028654	-14.327	SLV 6	-0.0027163	-13.581
1221		SLV 11	-0.0028019	-14.01	SLV 6	-0.0026625	-13.313
1222		SLV 8	-0.0028012	-14.006	SLV 9	-0.0027041	-13.52
1223		SLV 11	-0.0027974	-13.987	SLV 6	-0.0026594	-13.297
1224		SLV 8	-0.00281	-14.05	SLV 9	-0.0027109	-13.554
1225		SLV 8	-0.0028056	-14.028	SLV 9	-0.0027072	-13.536
1226		SLV 11	-0.0028144	-14.072	SLV 6	-0.0026897	-13.448
1227		SLV 11	-0.0027961	-13.98	SLV 6	-0.0026591	-13.295
1228		SLV 11	-0.0028108	-14.054	SLV 6	-0.0026825	-13.413
1229		SLV 11	-0.002797	-13.985	SLV 6	-0.002661	-13.305
1230		SLV 11	-0.0028069	-14.034	SLV 6	-0.0026758	-13.379
1231		SLV 11	-0.0027995	-13.998	SLV 6	-0.0026647	-13.323
1232		SLV 11	-0.002803	-14.015	SLV 6	-0.0026697	-13.349
1233		SLV 4	-0.0057758	-28.879	SLV 13	-0.0048891	-24.446
1234		SLV 4	-0.0055744	-27.872	SLV 13	-0.0047517	-23.758
1235		SLV 4	-0.0053497	-26.749	SLV 13	-0.0045978	-22.989
1236		SLV 4	-0.0051196	-25.598	SLV 13	-0.0044399	-22.2
1237		SLV 4	-0.0048805	-24.403	SLV 13	-0.0042764	-21.382
1238		SLV 4	-0.0046497	-23.248	SLV 13	-0.004119	-20.595
1239		SLV 4	-0.0044323	-22.161	SLV 13	-0.0039715	-19.857
1240		SLV 4	-0.0042307	-21.154	SLV 13	-0.0038353	-19.176
1241		SLV 4	-0.0040456	-20.228	SLV 13	-0.0037107	-18.554
1242		SLV 4	-0.0038784	-19.392	SLV 13	-0.0035987	-17.994
1243		SLV 4	-0.0037282	-18.641	SLV 13	-0.0034982	-17.491
1244		SLV 4	-0.0035947	-17.974	SLV 13	-0.0034087	-17.043
1245		SLV 4	-0.0034758	-17.379	SLV 13	-0.0033286	-16.643
1246		SLV 4	-0.0033721	-16.861	SLV 13	-0.0032576	-16.288
1247		SLV 8	-0.0032887	-16.443	SLV 9	-0.0031854	-15.927
1248		SLV 8	-0.0032209	-16.105	SLV 9	-0.0031137	-15.568
1249		SLV 8	-0.0031609	-15.805	SLV 9	-0.0030469	-15.234
1250		SLV 12	-0.0031089	-15.544	SLV 5	-0.0029821	-14.911
1251		SLV 14	-0.0055949	-27.975	SLV 3	-0.0048706	-24.353
1252		SLV 12	-0.0030622	-15.311	SLV 5	-0.0029228	-14.614
1253		SLV 14	-0.0053547	-26.773	SLV 3	-0.0046975	-23.488
1254		SLV 12	-0.0030187	-15.093	SLV 5	-0.002871	-14.355
1255		SLV 12	-0.002911	-14.555	SLV 5	-0.0027629	-13.815
1256		SLV 12	-0.0029787	-14.894	SLV 5	-0.0028272	-14.136
1257		SLV 12	-0.0029426	-14.713	SLV 5	-0.0027913	-13.957
1258		SLV 12	-0.0028847	-14.423	SLV 5	-0.0027407	-13.704
1259		SLV 14	-0.0051056	-25.528	SLV 3	-0.0045176	-22.588
1260		SLV 12	-0.0028634	-14.317	SLV 5	-0.002724	-13.62
1261		SLV 14	-0.004855	-24.275	SLV 3	-0.0043361	-21.68
1262		SLV 12	-0.0028471	-14.235	SLV 5	-0.0027121	-13.56
1263		SLV 14	-0.0046152	-23.076	SLV 3	-0.004157	-20.785
1264		SLV 11	-0.0028403	-14.201	SLV 6	-0.0027271	-13.635
1265		SLV 8	-0.0028409	-14.205	SLV 9	-0.0027277	-13.638
1266		SLV 11	-0.0028415	-14.207	SLV 6	-0.0027245	-13.622
1267		SLV 16	-0.0043882	-21.941	SLV 1	-0.0039785	-19.892
1268		SLV 8	-0.0028422	-14.211	SLV 9	-0.0027272	-13.636
1269		SLV 11	-0.0028429	-14.215	SLV 6	-0.0027212	-13.606
1270		SLV 12	-0.0028355	-14.177	SLV 5	-0.0027042	-13.521
1271		SLV 8	-0.0028434	-14.217	SLV 9	-0.0027262	-13.631
1272		SLV 11	-0.0028443	-14.221	SLV 6	-0.0027176	-13.588
1273		SLV 16	-0.0041775	-20.888	SLV 1	-0.0038134	-19.067
1274		SLV 8	-0.0028443	-14.221	SLV 9	-0.0027248	-13.624
1275		SLV 11	-0.0028453	-14.227	SLV 6	-0.0027136	-13.568
1276		SLV 12	-0.0028276	-14.138	SLV 5	-0.0026995	-13.497
1277		SLV 8	-0.0028448	-14.224	SLV 9	-0.0027231	-13.615
1278		SLV 15	-0.0039871	-19.936	SLV 2	-0.0036643	-18.321
1279		SLV 11	-0.0028459	-14.23	SLV 6	-0.0027092	-13.546
1280		SLV 8	-0.0028449	-14.224	SLV 9	-0.0027209	-13.604
1281		SLV 8	-0.0028238	-14.119	SLV 9	-0.0026963	-13.482
1282		SLV 15	-0.0038167	-19.083	SLV 2	-0.0035318	-17.659
1283		SLV 8	-0.0028445	-14.222	SLV 9	-0.0027184	-13.592
1284		SLV 11	-0.002846	-14.23	SLV 6	-0.0027044	-13.522
1285		SLV 8	-0.002823	-14.115	SLV 9	-0.0026949	-13.474
1286		SLV 15	-0.0036661	-18.331	SLV 2	-0.0034174	-17.087
1287		SLV 8	-0.0028435	-14.218	SLV 9	-0.0027155	-13.578
1288		SLV 11	-0.0028455	-14.228	SLV 6	-0.0026994	-13.497
1289		SLV 11	-0.0035375	-17.688	SLV 6	-0.0033117	-16.558
1290		SLV 8	-0.0028242	-14.121	SLV 9	-0.0026951	-13.475
1291		SLV 11	-0.0028536	-14.268	SLV 6	-0.0026677	-13.339
1292		SLV 11	-0.0028424	-14.212	SLV 6	-0.0026629	-13.314
1293		SLV 11	-0.0028703	-14.351	SLV 6	-0.0026756	-13.378
1294		SLV 7	-0.0028923	-14.461	SLV 10	-0.0026876	-13.438
1295		SLV 8	-0.002842	-14.21	SLV 9	-0.0027124	-13.562
1296		SLV 11	-0.0028356	-14.178	SLV 6	-0.0026608	-13.304

Nodo	Pressione minima			Pressione massima			
	Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
1297	SLV 11		-0.003437	-17.185	SLV 6	-0.0032061	-16.031
1298	SLV 7		-0.0029195	-14.598	SLV 10	-0.002705	-13.525
1299	SLV 7		-0.0029518	-14.759	SLV 10	-0.0027287	-13.643
1300	SLV 8		-0.0028267	-14.133	SLV 9	-0.0026966	-13.483
1301	SLV 11		-0.0028445	-14.223	SLV 6	-0.0026941	-13.47
1302	SLV 11		-0.0033477	-16.738	SLV 6	-0.0031135	-15.568
1303	SLV 7		-0.0029892	-14.946	SLV 10	-0.0027596	-13.798
1304	SLV 7		-0.0030315	-15.158	SLV 10	-0.0027984	-13.992
1305	SLV 8		-0.0028397	-14.199	SLV 9	-0.0027091	-13.545
1306	SLV 11		-0.0032681	-16.34	SLV 6	-0.0030323	-15.162
1307	SLV 11		-0.0030791	-15.396	SLV 6	-0.0028455	-14.227
1308	SLV 11		-0.003134	-15.67	SLV 6	-0.0028998	-14.499
1309	SLV 8		-0.00283	-14.15	SLV 9	-0.0026992	-13.496
1310	SLV 11		-0.0031971	-15.985	SLV 6	-0.0029614	-14.807
1311	SLV 11		-0.0028328	-14.164	SLV 6	-0.0026613	-13.307
1312	SLV 8		-0.0028335	-14.168	SLV 9	-0.0027023	-13.511
1313	SLV 8		-0.002837	-14.185	SLV 9	-0.0027057	-13.528
1314	SLV 11		-0.002843	-14.215	SLV 6	-0.0026886	-13.443
1315	SLV 11		-0.0028327	-14.163	SLV 6	-0.0026638	-13.319
1316	SLV 11		-0.0028412	-14.206	SLV 6	-0.0026831	-13.416
1317	SLV 11		-0.0028341	-14.17	SLV 6	-0.0026676	-13.338
1318	SLV 11		-0.0028388	-14.194	SLV 6	-0.0026776	-13.388
1319	SLV 11		-0.0028364	-14.182	SLV 6	-0.0026724	-13.362
1320	SLV 4		-0.0042124	-21.062	SLV 13	-0.0037608	-18.804
1321	SLV 4		-0.0044037	-22.018	SLV 13	-0.0038844	-19.422
1322	SLV 4		-0.0040366	-20.183	SLV 13	-0.0036482	-18.241
1323	SLV 4		-0.00461	-23.05	SLV 13	-0.0040187	-20.094
1324	SLV 4		-0.003877	-19.385	SLV 13	-0.0035468	-17.734
1325	SLV 4		-0.0048293	-24.146	SLV 13	-0.0041624	-20.812
1326	SLV 4		-0.0037332	-18.666	SLV 13	-0.003456	-17.28
1327	SLV 4		-0.0050565	-25.283	SLV 13	-0.004312	-21.56
1328	SLV 4		-0.0052722	-26.361	SLV 13	-0.0044546	-22.273
1329	SLV 4		-0.0036052	-18.026	SLV 13	-0.0033755	-16.877
1330	SLV 4		-0.0054837	-27.419	SLV 13	-0.0045941	-22.971
1331	SLV 4		-0.0056776	-28.388	SLV 13	-0.0047217	-23.608
1332	SLV 8		-0.0035013	-17.506	SLV 9	-0.0032934	-16.467
1333	SLV 8		-0.0034173	-17.086	SLV 9	-0.003216	-16.08
1334	SLV 8		-0.0033451	-16.726	SLV 9	-0.0031464	-15.732
1335	SLV 8		-0.0032848	-16.424	SLV 9	-0.003084	-15.42
1336	SLV 12		-0.0032346	-16.173	SLV 5	-0.0030258	-15.129
1337	SLV 12		-0.0029533	-14.767	SLV 5	-0.0027474	-13.737
1338	SLV 16		-0.0054478	-27.239	SLV 1	-0.0047569	-23.784
1339	SLV 12		-0.0029831	-14.915	SLV 5	-0.0027665	-13.833
1340	SLV 12		-0.0031888	-15.944	SLV 5	-0.0029667	-14.833
1341	SLV 12		-0.0029327	-14.663	SLV 5	-0.0027347	-13.674
1342	SLV 16		-0.0052308	-26.154	SLV 1	-0.004584	-22.92
1343	SLV 12		-0.0030192	-15.096	SLV 5	-0.0027917	-13.959
1344	SLV 12		-0.0031445	-15.723	SLV 5	-0.0029121	-14.56
1345	SLV 12		-0.0030591	-15.295	SLV 5	-0.0028244	-14.122
1346	SLV 12		-0.0029193	-14.597	SLV 5	-0.0027277	-13.638
1347	SLV 12		-0.003101	-15.505	SLV 5	-0.0028644	-14.322
1348	SLV 16		-0.0050061	-25.031	SLV 1	-0.0044059	-22.03
1349	SLV 16		-0.0047799	-23.9	SLV 1	-0.0042281	-21.141
1350	SLV 12		-0.0029108	-14.554	SLV 5	-0.002725	-13.625
1351	SLV 15		-0.004562	-22.81	SLV 2	-0.0040562	-20.281
1352	SLV 15		-0.0043513	-21.757	SLV 2	-0.0038917	-19.458
1353	SLV 11		-0.0029059	-14.53	SLV 6	-0.0027572	-13.786
1354	SLV 12		-0.0029055	-14.527	SLV 5	-0.0027256	-13.628
1355	SLV 12		-0.0029064	-14.532	SLV 5	-0.002758	-13.79
1356	SLV 11		-0.0029073	-14.536	SLV 6	-0.0027552	-13.776
1357	SLV 15		-0.0041559	-20.78	SLV 2	-0.0037416	-18.708
1358	SLV 8		-0.0029076	-14.538	SLV 9	-0.002758	-13.79
1359	SLV 11		-0.002909	-14.545	SLV 6	-0.002753	-13.765
1360	SLV 8		-0.0029089	-14.544	SLV 9	-0.0027576	-13.788
1361	SLV 11		-0.0029108	-14.554	SLV 6	-0.0027505	-13.752
1362	SLV 8		-0.00291	-14.55	SLV 9	-0.0027569	-13.784
1363	SLV 12		-0.0029002	-14.501	SLV 5	-0.0027268	-13.634
1364	SLV 15		-0.0039793	-19.897	SLV 2	-0.0036088	-18.044
1365	SLV 11		-0.0029124	-14.562	SLV 6	-0.0027476	-13.738
1366	SLV 8		-0.0029109	-14.555	SLV 9	-0.0027558	-13.779
1367	SLV 11		-0.0029138	-14.569	SLV 6	-0.0027444	-13.722
1368	SLV 8		-0.0029115	-14.557	SLV 9	-0.0027543	-13.772
1369	SLV 12		-0.0028978	-14.489	SLV 5	-0.0027286	-13.643
1370	SLV 11		-0.0038316	-19.158	SLV 6	-0.0034822	-17.411
1371	SLV 8		-0.0029116	-14.558	SLV 9	-0.0027525	-13.763
1372	SLV 11		-0.0029246	-14.623	SLV 6	-0.0026997	-13.499
1373	SLV 11		-0.0029147	-14.573	SLV 6	-0.0027408	-13.704
1374	SLV 7		-0.0029392	-14.696	SLV 10	-0.0027018	-13.509
1375	SLV 7		-0.002959	-14.795	SLV 10	-0.002707	-13.535
1376	SLV 11		-0.0029149	-14.575	SLV 6	-0.0026998	-13.499
1377	SLV 8		-0.0028978	-14.489	SLV 9	-0.0027306	-13.653
1378	SLV 7		-0.0029837	-14.919	SLV 10	-0.0027162	-13.581
1379	SLV 8		-0.0029114	-14.557	SLV 9	-0.0027504	-13.752
1380	SLV 7		-0.0030134	-15.067	SLV 10	-0.0027304	-13.652
1381	SLV 11		-0.003712	-18.56	SLV 6	-0.0033632	-16.816
1382	SLV 11		-0.0029151	-14.576	SLV 6	-0.002737	-13.685
1383	SLV 7		-0.0030479	-15.24	SLV 10	-0.0027503	-13.752
1384	SLV 11		-0.0029106	-14.553	SLV 6	-0.002702	-13.51
1385	SLV 8		-0.0028994	-14.497	SLV 9	-0.0027331	-13.665
1386	SLV 8		-0.0029106	-14.553	SLV 9	-0.002748	-13.74
1387	SLV 7		-0.003087	-15.435	SLV 10	-0.0027769	-13.885
1388	SLV 11		-0.0036062	-18.031	SLV 6	-0.0032587	-16.294
1389	SLV 8		-0.0029019	-14.51	SLV 9	-0.002736	-13.68
1390	SLV 11		-0.0029151	-14.576	SLV 6	-0.0027328	-13.664
1391	SLV 8		-0.0029092	-14.546	SLV 9	-0.0027453	-13.727
1392	SLV 7		-0.0031302	-15.651	SLV 10	-0.0028108	-14.054
1393	SLV 11		-0.0035125	-17.562	SLV 6	-0.0031677	-15.839
1394	SLV 8		-0.0029047	-14.523	SLV 9	-0.0027392	-13.696
1395	SLV 8		-0.0029073	-14.536	SLV 9	-0.0027424	-13.712

Nodo Ind.	Pressione minima			Pressione massima		
	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
1396	SLV 11	-0.0029095	-14.547	SLV 6	-0.0027055	-13.527
1397	SLV 7	-0.0031771	-15.886	SLV 10	-0.0028525	-14.262
1398	SLV 11	-0.003429	-17.145	SLV 6	-0.003088	-15.44
1399	SLV 11	-0.0032284	-16.142	SLV 6	-0.0029019	-14.509
1400	SLV 11	-0.0033544	-16.772	SLV 6	-0.003018	-15.09
1401	SLV 11	-0.0029148	-14.574	SLV 6	-0.0027285	-13.643
1402	SLV 11	-0.0032874	-16.437	SLV 6	-0.0029567	-14.784
1403	SLV 11	-0.0029101	-14.55	SLV 6	-0.0027098	-13.549
1404	SLV 11	-0.0029141	-14.571	SLV 6	-0.0027241	-13.62
1405	SLV 11	-0.0029129	-14.565	SLV 6	-0.0027194	-13.597
1406	SLV 11	-0.0029117	-14.559	SLV 6	-0.0027147	-13.574
1407	SLV 4	-0.0040492	-20.246	SLV 13	-0.0036068	-18.034
1408	SLV 4	-0.003899	-19.495	SLV 13	-0.0035177	-17.588
1409	SLV 4	-0.004214	-21.07	SLV 13	-0.0037059	-18.529
1410	SLV 8	-0.0037741	-18.871	SLV 9	-0.0034273	-17.137
1411	SLV 8	-0.0036676	-18.338	SLV 9	-0.0033424	-16.712
1412	SLV 4	-0.0043931	-21.966	SLV 13	-0.003815	-19.075
1413	SLV 8	-0.0035737	-17.868	SLV 9	-0.003265	-16.325
1414	SLV 8	-0.0034942	-17.471	SLV 9	-0.0031971	-15.985
1415	SLV 4	-0.0045859	-22.93	SLV 13	-0.0039337	-19.669
1416	SLV 8	-0.0034264	-17.132	SLV 9	-0.0031367	-15.684
1417	SLV 4	-0.0047907	-23.954	SLV 13	-0.0040608	-20.304
1418	SLV 4	-0.0050029	-25.014	SLV 13	-0.0041932	-20.966
1419	SLV 4	-0.0052026	-26.013	SLV 13	-0.0043186	-21.593
1420	SLV 4	-0.0053998	-26.999	SLV 13	-0.0044422	-22.211
1421	SLV 4	-0.0055806	-27.903	SLV 13	-0.0045551	-22.775
1422	SLV 8	-0.0033746	-16.873	SLV 9	-0.003086	-15.43
1423	SLV 12	-0.0030446	-15.223	SLV 5	-0.0027811	-13.906
1424	SLV 12	-0.0030224	-15.112	SLV 5	-0.0027715	-13.857
1425	SLV 12	-0.0030724	-15.362	SLV 5	-0.0027959	-13.979
1426	SLV 12	-0.0030113	-15.056	SLV 5	-0.0027693	-13.846
1427	SLV 12	-0.0033473	-16.736	SLV 5	-0.0030424	-15.212
1428	SLV 15	-0.0053488	-26.744	SLV 2	-0.0045974	-22.987
1429	SLV 12	-0.0031251	-15.625	SLV 5	-0.0028238	-14.119
1430	SLV 15	-0.0051472	-25.736	SLV 2	-0.004438	-22.19
1431	SLV 12	-0.0033087	-16.544	SLV 5	-0.0029891	-14.945
1432	SLV 12	-0.003175	-15.875	SLV 5	-0.0028566	-14.283
1433	SLV 15	-0.0049391	-24.696	SLV 2	-0.0042751	-21.376
1434	SLV 12	-0.0032672	-16.336	SLV 5	-0.002939	-14.695
1435	SLV 12	-0.0032217	-16.108	SLV 5	-0.0028942	-14.471
1436	SLV 12	-0.0030218	-15.109	SLV 5	-0.0027806	-13.903
1437	SLV 15	-0.0047305	-23.652	SLV 2	-0.0041141	-20.57
1438	SLV 15	-0.004529	-22.645	SLV 2	-0.0039609	-19.805
1439	SLV 12	-0.0030209	-15.104	SLV 5	-0.0027886	-13.943
1440	SLV 15	-0.0043344	-21.672	SLV 2	-0.0038166	-19.083
1441	SLV 11	-0.0041753	-20.876	SLV 6	-0.0036663	-18.331
1442	SLV 12	-0.0030169	-15.084	SLV 5	-0.0027941	-13.971
1443	SLV 11	-0.0030135	-15.068	SLV 6	-0.0028282	-14.141
1444	SLV 12	-0.0030138	-15.069	SLV 5	-0.0028292	-14.146
1445	SLV 11	-0.003015	-15.075	SLV 6	-0.0028266	-14.133
1446	SLV 12	-0.0030149	-15.074	SLV 5	-0.0028293	-14.147
1447	SLV 11	-0.0030169	-15.084	SLV 6	-0.0028285	-14.125
1448	SLV 12	-0.0030161	-15.08	SLV 5	-0.0028292	-14.146
1449	SLV 11	-0.0040336	-20.168	SLV 6	-0.0035336	-17.668
1450	SLV 11	-0.0030189	-15.094	SLV 6	-0.0028231	-14.115
1451	SLV 8	-0.0030172	-15.086	SLV 9	-0.0028289	-14.144
1452	SLV 12	-0.0030139	-15.07	SLV 5	-0.0027991	-13.995
1453	SLV 7	-0.0030623	-15.312	SLV 10	-0.0027709	-13.855
1454	SLV 7	-0.0030456	-15.228	SLV 10	-0.0027711	-13.855
1455	SLV 11	-0.0030208	-15.104	SLV 6	-0.0028209	-14.105
1456	SLV 7	-0.0030843	-15.421	SLV 10	-0.0027735	-13.868
1457	SLV 11	-0.0030337	-15.169	SLV 6	-0.0027731	-13.865
1458	SLV 8	-0.0030182	-15.091	SLV 9	-0.0028281	-14.141
1459	SLV 7	-0.0031111	-15.556	SLV 10	-0.0027795	-13.898
1460	SLV 7	-0.0031429	-15.715	SLV 10	-0.0027899	-13.95
1461	SLV 8	-0.003019	-15.095	SLV 9	-0.0028271	-14.135
1462	SLV 11	-0.0030225	-15.112	SLV 6	-0.0028184	-14.092
1463	SLV 12	-0.0030124	-15.062	SLV 5	-0.0028033	-14.017
1464	SLV 11	-0.0030276	-15.138	SLV 6	-0.0027772	-13.896
1465	SLV 11	-0.0039082	-19.541	SLV 6	-0.003418	-17.09
1466	SLV 7	-0.0031795	-15.898	SLV 10	-0.0028058	-14.029
1467	SLV 8	-0.0030195	-15.097	SLV 9	-0.0028257	-14.128
1468	SLV 11	-0.0030238	-15.119	SLV 6	-0.0028155	-14.078
1469	SLV 12	-0.0030127	-15.063	SLV 5	-0.0028071	-14.036
1470	SLV 8	-0.0030196	-15.098	SLV 9	-0.002824	-14.12
1471	SLV 7	-0.0032208	-16.104	SLV 10	-0.0028281	-14.14
1472	SLV 11	-0.0030249	-15.124	SLV 6	-0.0028123	-14.062
1473	SLV 11	-0.0030251	-15.125	SLV 6	-0.0027822	-13.911
1474	SLV 11	-0.0037988	-18.994	SLV 6	-0.0033192	-16.596
1475	SLV 8	-0.0030194	-15.097	SLV 9	-0.002822	-14.11
1476	SLV 8	-0.003014	-15.07	SLV 9	-0.0028106	-14.053
1477	SLV 8	-0.0030186	-15.093	SLV 9	-0.0028196	-14.098
1478	SLV 7	-0.0032646	-16.323	SLV 10	-0.0028566	-14.283
1479	SLV 8	-0.0030157	-15.078	SLV 9	-0.0028138	-14.069
1480	SLV 11	-0.0030256	-15.128	SLV 6	-0.0028089	-14.044
1481	SLV 8	-0.0030174	-15.087	SLV 9	-0.0028169	-14.084
1482	SLV 11	-0.0037025	-18.513	SLV 6	-0.003233	-16.165
1483	SLV 11	-0.0030247	-15.124	SLV 6	-0.0027874	-13.937
1484	SLV 7	-0.0033107	-16.553	SLV 10	-0.002892	-14.46
1485	SLV 11	-0.003026	-15.13	SLV 6	-0.0028052	-14.026
1486	SLV 11	-0.0036174	-18.087	SLV 6	-0.003158	-15.79
1487	SLV 7	-0.0033591	-16.796	SLV 10	-0.0029346	-14.673
1488	SLV 11	-0.0035415	-17.708	SLV 6	-0.0030924	-15.462
1489	SLV 11	-0.0030262	-15.131	SLV 6	-0.0028013	-14.007
1490	SLV 11	-0.003412	-17.06	SLV 6	-0.002983	-14.915
1491	SLV 11	-0.0034732	-17.366	SLV 6	-0.0030346	-15.173
1492	SLV 11	-0.0030258	-15.129	SLV 6	-0.002797	-13.985
1493	SLV 11	-0.0030258	-15.129	SLV 6	-0.0027928	-13.964
1494	SLV 8	-0.0034647	-17.323	SLV 9	-0.0031066	-15.533

Nodo	Pressione minima			Pressione massima			
	Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
1495		SLV 8	-0.0035215	-17.607	SLV 9	-0.0031475	-15.738
1496		SLV 12	-0.0031574	-15.787	SLV 5	-0.0028352	-14.176
1497		SLV 8	-0.0035912	-17.956	SLV 9	-0.0032012	-16.006
1498		SLV 12	-0.0031008	-15.504	SLV 5	-0.0028181	-14.091
1499		SLV 8	-0.0036669	-18.345	SLV 9	-0.0032614	-16.307
1500		SLV 8	-0.0037576	-18.788	SLV 9	-0.003329	-16.645
1501		SLV 12	-0.0031474	-15.737	SLV 5	-0.0028324	-14.162
1502		SLV 8	-0.0038567	-19.283	SLV 9	-0.0034021	-17.011
1503		SLV 8	-0.0039696	-19.848	SLV 9	-0.0034815	-17.407
1504		SLV 8	-0.0040978	-20.489	SLV 9	-0.0035669	-17.834
1505		SLV 8	-0.0042427	-21.213	SLV 9	-0.0036577	-18.289
1506		SLV 8	-0.0044404	-22.02	SLV 9	-0.0037539	-18.769
1507		SLV 12	-0.0031263	-15.631	SLV 5	-0.0028266	-14.133
1508		SLV 8	-0.0045804	-22.902	SLV 9	-0.003854	-19.27
1509		SLV 8	-0.0047702	-23.851	SLV 9	-0.0039577	-19.788
1510		SLV 8	-0.0049684	-24.842	SLV 9	-0.0040624	-20.312
1511		SLV 8	-0.0051607	-25.803	SLV 9	-0.0041619	-20.81
1512		SLV 8	-0.0053512	-26.756	SLV 9	-0.0042585	-21.292
1513		SLV 8	-0.0055274	-27.637	SLV 9	-0.0043466	-21.733
1514		SLV 15	-0.0052592	-26.296	SLV 2	-0.0044313	-22.157
1515		SLV 8	-0.0035148	-17.574	SLV 9	-0.0031025	-15.513
1516		SLV 15	-0.0050728	-25.364	SLV 2	-0.0042899	-21.45
1517		SLV 12	-0.0032663	-16.331	SLV 5	-0.0028909	-14.455
1518		SLV 11	-0.004882	-24.41	SLV 6	-0.0041472	-20.736
1519		SLV 12	-0.0033268	-16.634	SLV 5	-0.0029234	-14.617
1520		SLV 12	-0.0031786	-15.893	SLV 5	-0.0028732	-14.366
1521		SLV 12	-0.0034719	-17.36	SLV 5	-0.0030489	-15.245
1522		SLV 11	-0.0047135	-23.568	SLV 6	-0.0039858	-19.929
1523		SLV 12	-0.0033824	-16.912	SLV 5	-0.0029606	-14.803
1524		SLV 12	-0.0034304	-17.152	SLV 5	-0.0030022	-15.011
1525		SLV 11	-0.0045504	-22.752	SLV 6	-0.0038344	-19.172
1526		SLV 12	-0.0031766	-15.883	SLV 5	-0.0028888	-14.444
1527		SLV 11	-0.0043922	-21.961	SLV 6	-0.0036951	-18.476
1528		SLV 11	-0.0042469	-21.234	SLV 6	-0.0035717	-17.859
1529		SLV 12	-0.0031711	-15.855	SLV 5	-0.0028978	-14.489
1530		SLV 7	-0.0033019	-16.509	SLV 10	-0.0028779	-14.39
1531		SLV 7	-0.00327	-16.35	SLV 10	-0.0028727	-14.363
1532		SLV 7	-0.0032424	-16.212	SLV 10	-0.0028712	-14.356
1533		SLV 7	-0.0033406	-16.703	SLV 10	-0.0028896	-14.448
1534		SLV 7	-0.0032194	-16.097	SLV 10	-0.0028723	-14.362
1535		SLV 7	-0.0032009	-16.005	SLV 10	-0.0028749	-14.374
1536		SLV 11	-0.0031566	-15.783	SLV 6	-0.0029336	-14.668
1537		SLV 7	-0.0031872	-15.936	SLV 10	-0.0028784	-14.392
1538		SLV 11	-0.0041182	-20.591	SLV 6	-0.0034654	-17.327
1539		SLV 12	-0.0031664	-15.832	SLV 5	-0.0029042	-14.521
1540		SLV 12	-0.0031569	-15.785	SLV 5	-0.0029348	-14.674
1541		SLV 11	-0.0031585	-15.792	SLV 6	-0.0029324	-14.662
1542		SLV 8	-0.0036279	-18.139	SLV 9	-0.0031712	-15.856
1543		SLV 12	-0.003158	-15.79	SLV 5	-0.002935	-14.675
1544		SLV 11	-0.0031607	-15.804	SLV 6	-0.0029311	-14.656
1545		SLV 12	-0.0032762	-16.381	SLV 5	-0.0029048	-14.524
1546		SLV 7	-0.0031794	-15.897	SLV 10	-0.0028836	-14.418
1547		SLV 12	-0.0031592	-15.796	SLV 5	-0.002935	-14.675
1548		SLV 11	-0.0031629	-15.814	SLV 6	-0.0029295	-14.648
1549		SLV 12	-0.0031604	-15.802	SLV 5	-0.0029348	-14.674
1550		SLV 12	-0.003164	-15.82	SLV 5	-0.0029095	-14.547
1551		SLV 12	-0.0031615	-15.807	SLV 5	-0.0029342	-14.671
1552		SLV 11	-0.003165	-15.825	SLV 6	-0.0029276	-14.638
1553		SLV 11	-0.0031755	-15.877	SLV 6	-0.0028893	-14.447
1554		SLV 7	-0.0033865	-16.932	SLV 10	-0.0029087	-14.543
1555		SLV 11	-0.0040052	-20.026	SLV 6	-0.0033742	-16.871
1556		SLV 12	-0.0031624	-15.812	SLV 5	-0.0029333	-14.667
1557		SLV 11	-0.0031669	-15.835	SLV 6	-0.0029254	-14.627
1558		SLV 12	-0.0031629	-15.815	SLV 5	-0.0029139	-14.569
1559		SLV 12	-0.0032477	-16.238	SLV 5	-0.0029013	-14.506
1560		SLV 12	-0.0031632	-15.816	SLV 5	-0.0029321	-14.661
1561		SLV 11	-0.0031686	-15.843	SLV 6	-0.0029229	-14.614
1562		SLV 11	-0.0031739	-15.87	SLV 6	-0.002895	-14.475
1563		SLV 12	-0.0031637	-15.819	SLV 5	-0.0029306	-14.653
1564		SLV 12	-0.0031628	-15.814	SLV 5	-0.0029177	-14.588
1565		SLV 7	-0.0034331	-17.155	SLV 10	-0.0029317	-14.658
1566		SLV 11	-0.0031701	-15.85	SLV 6	-0.00292	-14.6
1567		SLV 12	-0.0031629	-15.815	SLV 5	-0.0029209	-14.604
1568		SLV 12	-0.003163	-15.815	SLV 5	-0.0029235	-14.618
1569		SLV 12	-0.003164	-15.82	SLV 5	-0.0029288	-14.644
1570		SLV 12	-0.0031637	-15.819	SLV 5	-0.0029264	-14.632
1571		SLV 11	-0.0039078	-19.539	SLV 6	-0.0032973	-16.487
1572		SLV 7	-0.0034751	-17.376	SLV 10	-0.0029601	-14.801
1573		SLV 11	-0.0031713	-15.856	SLV 6	-0.0029168	-14.584
1574		SLV 11	-0.0031731	-15.865	SLV 6	-0.0029051	-14.525
1575		SLV 11	-0.0031722	-15.861	SLV 6	-0.0029133	-14.567
1576		SLV 7	-0.0035197	-17.599	SLV 10	-0.0029948	-14.974
1577		SLV 11	-0.0031728	-15.864	SLV 6	-0.0029094	-14.547
1578		SLV 11	-0.003175	-15.875	SLV 6	-0.0029015	-14.508
1579		SLV 11	-0.0038229	-19.115	SLV 6	-0.0032308	-16.154
1580		SLV 11	-0.0035671	-17.835	SLV 6	-0.0030355	-15.177
1581		SLV 11	-0.0037481	-18.74	SLV 6	-0.0031732	-15.866
1582		SLV 11	-0.0036207	-18.103	SLV 6	-0.0030778	-15.389
1583		SLV 11	-0.0036812	-18.406	SLV 6	-0.0031227	-15.613
1584		SLV 8	-0.0037092	-18.546	SLV 9	-0.0032263	-16.131
1585		SLV 8	-0.0037862	-18.931	SLV 9	-0.0032803	-16.402
1586		SLV 8	-0.0038683	-19.341	SLV 9	-0.0033375	-16.687
1587		SLV 8	-0.0039582	-19.791	SLV 9	-0.0033977	-16.989
1588		SLV 8	-0.0041756	-20.878	SLV 9	-0.00353	-17.65
1589		SLV 8	-0.0040598	-20.299	SLV 9	-0.0034618	-17.309
1590		SLV 8	-0.0043078	-21.539	SLV 9	-0.0036014	-18.007
1591		SLV 8	-0.0044561	-22.281	SLV 9	-0.0036765	-18.383
1592		SLV 8	-0.0046194	-23.097	SLV 9	-0.0037534	-18.767
1593		SLV 8	-0.0047951	-23.976	SLV 9	-0.0038317	-19.158

Nodo	Pressione minima			Pressione massima			
	Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
1594	SLV 8		-0.0049786	-24.893	SLV 9	-0.0039091	-19.545
1595	SLV 8		-0.0051549	-25.775	SLV 9	-0.0039809	-19.905
1596	SLV 8		-0.0053338	-26.669	SLV 9	-0.0040514	-20.257
1597	SLV 8		-0.0054999	-27.495	SLV 9	-0.0041159	-20.58
1598	SLV 11		-0.0052052	-26.026	SLV 6	-0.0042333	-21.166
1599	SLV 11		-0.0050547	-25.274	SLV 6	-0.0040896	-20.448
1600	SLV 11		-0.0049031	-24.515	SLV 6	-0.0039502	-19.751
1601	SLV 11		-0.0047513	-23.756	SLV 6	-0.0038178	-19.089
1602	SLV 12		-0.0035181	-17.591	SLV 5	-0.0030266	-15.133
1603	SLV 11		-0.004603	-23.015	SLV 6	-0.0036957	-18.478
1604	SLV 12		-0.003712	-18.56	SLV 5	-0.0031823	-15.911
1605	SLV 11		-0.0044605	-22.302	SLV 6	-0.0035869	-17.935
1606	SLV 12		-0.0034899	-17.45	SLV 5	-0.0030193	-15.097
1607	SLV 12		-0.0036699	-18.35	SLV 5	-0.0031383	-15.692
1608	SLV 7		-0.0034831	-17.415	SLV 10	-0.0029874	-14.937
1609	SLV 12		-0.0036295	-18.148	SLV 5	-0.0030979	-15.489
1610	SLV 12		-0.0035827	-17.913	SLV 5	-0.0030624	-15.312
1611	SLV 11		-0.0043301	-21.65	SLV 6	-0.0034934	-17.467
1612	SLV 7		-0.0035235	-17.618	SLV 10	-0.0029949	-14.975
1613	SLV 7		-0.0034549	-17.275	SLV 10	-0.0029899	-14.949
1614	SLV 11		-0.0042148	-21.074	SLV 6	-0.0034146	-17.073
1615	SLV 7		-0.003428	-17.14	SLV 10	-0.0029945	-14.972
1616	SLV 7		-0.0034046	-17.023	SLV 10	-0.0030004	-15.002
1617	SLV 7		-0.0033693	-16.846	SLV 10	-0.003011	-15.055
1618	SLV 7		-0.0033847	-16.924	SLV 10	-0.003006	-15.03
1619	SLV 7		-0.0033593	-16.796	SLV 10	-0.0030162	-15.081
1620	SLV 12		-0.0033972	-16.986	SLV 5	-0.0030234	-15.117
1621	SLV 7		-0.0033536	-16.768	SLV 10	-0.0030216	-15.108
1622	SLV 12		-0.0033601	-16.8	SLV 5	-0.0030354	-15.177
1623	SLV 12		-0.0033759	-16.88	SLV 5	-0.0030304	-15.152
1624	SLV 12		-0.0033498	-16.749	SLV 5	-0.0030396	-15.198
1625	SLV 11		-0.0033271	-16.635	SLV 6	-0.0030654	-15.327
1626	SLV 11		-0.0041164	-20.582	SLV 6	-0.0033484	-16.742
1627	SLV 12		-0.0034673	-17.337	SLV 5	-0.0030232	-15.116
1628	SLV 11		-0.0033287	-16.644	SLV 6	-0.0030639	-15.32
1629	SLV 8		-0.0037884	-18.942	SLV 9	-0.003232	-16.16
1630	SLV 11		-0.0033504	-16.752	SLV 6	-0.0030268	-15.134
1631	SLV 12		-0.0033277	-16.639	SLV 5	-0.0030671	-15.335
1632	SLV 12		-0.003329	-16.645	SLV 5	-0.0030673	-15.337
1633	SLV 12		-0.0033455	-16.727	SLV 5	-0.0030444	-15.222
1634	SLV 11		-0.0033322	-16.661	SLV 6	-0.0030635	-15.317
1635	SLV 12		-0.0033303	-16.651	SLV 5	-0.0030673	-15.336
1636	SLV 11		-0.0033349	-16.745	SLV 6	-0.0030321	-15.16
1637	SLV 12		-0.0033316	-16.658	SLV 5	-0.003067	-15.335
1638	SLV 11		-0.0033347	-16.674	SLV 6	-0.0030621	-15.31
1639	SLV 12		-0.0033329	-16.665	SLV 5	-0.0030664	-15.332
1640	SLV 12		-0.0033429	-16.714	SLV 5	-0.0030481	-15.241
1641	SLV 11		-0.0033371	-16.686	SLV 6	-0.0030602	-15.301
1642	SLV 11		-0.0033476	-16.738	SLV 6	-0.0030366	-15.183
1643	SLV 12		-0.0033342	-16.671	SLV 5	-0.0030655	-15.327
1644	SLV 12		-0.0033387	-16.694	SLV 5	-0.0030531	-15.265
1645	SLV 12		-0.0033376	-16.688	SLV 5	-0.0030554	-15.277
1646	SLV 11		-0.0033394	-16.697	SLV 6	-0.0030581	-15.29
1647	SLV 12		-0.0033412	-16.706	SLV 5	-0.0030513	-15.256
1648	SLV 12		-0.0033371	-16.686	SLV 5	-0.003058	-15.29
1649	SLV 12		-0.0033355	-16.677	SLV 5	-0.0030643	-15.322
1650	SLV 7		-0.003583	-17.915	SLV 10	-0.0030161	-15.08
1651	SLV 11		-0.0033416	-16.708	SLV 6	-0.0030556	-15.278
1652	SLV 12		-0.0033367	-16.683	SLV 5	-0.0030629	-15.314
1653	SLV 7		-0.0036654	-18.327	SLV 10	-0.0030515	-15.257
1654	SLV 7		-0.0036253	-18.127	SLV 10	-0.0030314	-15.157
1655	SLV 11		-0.0033474	-16.737	SLV 6	-0.0030416	-15.208
1656	SLV 12		-0.0033376	-16.688	SLV 5	-0.003061	-15.305
1657	SLV 11		-0.0040333	-20.166	SLV 6	-0.0032937	-16.469
1658	SLV 11		-0.0033436	-16.718	SLV 6	-0.0030528	-15.264
1659	SLV 7		-0.0037051	-18.525	SLV 10	-0.0030774	-15.387
1660	SLV 11		-0.0033454	-16.727	SLV 6	-0.0030496	-15.248
1661	SLV 11		-0.0033469	-16.734	SLV 6	-0.0030461	-15.23
1662	SLV 12		-0.0034381	-17.191	SLV 5	-0.0030274	-15.137
1663	SLV 7		-0.0037459	-18.729	SLV 10	-0.003109	-15.545
1664	SLV 11		-0.0039618	-19.809	SLV 6	-0.003248	-16.24
1665	SLV 11		-0.0037907	-18.954	SLV 6	-0.003142	-15.71
1666	SLV 11		-0.0038986	-19.493	SLV 6	-0.0032085	-16.043
1667	SLV 11		-0.0038421	-19.21	SLV 6	-0.0031737	-15.869
1668	SLV 8		-0.0038564	-19.282	SLV 9	-0.0032761	-16.38
1669	SLV 8		-0.0039244	-19.622	SLV 9	-0.0033197	-16.599
1670	SLV 8		-0.0039958	-19.979	SLV 9	-0.0033644	-16.822
1671	SLV 8		-0.0042641	-21.321	SLV 9	-0.0035075	-17.538
1672	SLV 8		-0.0040747	-20.373	SLV 9	-0.0034105	-17.052
1673	SLV 8		-0.0043816	-21.908	SLV 9	-0.0035584	-17.792
1674	SLV 8		-0.0041628	-20.814	SLV 9	-0.0034581	-17.29
1675	SLV 8		-0.0045157	-22.579	SLV 9	-0.003611	-18.055
1676	SLV 8		-0.0046635	-23.318	SLV 9	-0.003664	-18.32
1677	SLV 8		-0.0048207	-24.103	SLV 9	-0.0037164	-18.582
1678	SLV 8		-0.0049837	-24.918	SLV 9	-0.0037651	-18.825
1679	SLV 8		-0.0051435	-25.718	SLV 9	-0.0038063	-19.032
1680	SLV 8		-0.0053174	-26.587	SLV 9	-0.0038489	-19.244
1681	SLV 8		-0.0054709	-27.355	SLV 9	-0.0038887	-19.443
1682	SLV 11		-0.0052018	-26.009	SLV 6	-0.0039896	-19.948
1683	SLV 11		-0.0050665	-25.333	SLV 6	-0.0038736	-19.368
1684	SLV 12		-0.0036945	-18.473	SLV 5	-0.003131	-15.655
1685	SLV 11		-0.004932	-24.66	SLV 6	-0.0037627	-18.813
1686	SLV 11		-0.004796	-23.98	SLV 6	-0.003661	-18.305
1687	SLV 11		-0.0046621	-23.311	SLV 6	-0.0035707	-17.854
1688	SLV 7		-0.0036729	-18.365	SLV 10	-0.0031077	-15.538
1689	SLV 7		-0.0037101	-18.551	SLV 10	-0.0031099	-15.549
1690	SLV 11		-0.0045363	-22.681	SLV 6	-0.0034919	-17.46
1691	SLV 11		-0.0044216	-22.108	SLV 6	-0.0034264	-17.132
1692	SLV 7		-0.0036614	-18.307	SLV 10	-0.003126	-15.63

Nodo	Pressione minima			Pressione massima			
	Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
1693	SLV 12		-0.0039067	-19.534	SLV 5	-0.0032768	-16.384
1694	SLV 11		-0.0043205	-21.602	SLV 6	-0.0033748	-16.874
1695	SLV 7		-0.0036347	-18.174	SLV 10	-0.0031372	-15.686
1696	SLV 11		-0.0035058	-17.529	SLV 6	-0.0032068	-16.034
1697	SLV 8		-0.0039573	-19.786	SLV 9	-0.0033084	-16.542
1698	SLV 7		-0.0035585	-17.792	SLV 10	-0.0031669	-15.834
1699	SLV 7		-0.0036101	-18.05	SLV 10	-0.0031475	-15.737
1700	SLV 7		-0.0035497	-17.749	SLV 10	-0.0031705	-15.853
1701	SLV 7		-0.0035437	-17.718	SLV 10	-0.0031739	-15.87
1702	SLV 7		-0.0035387	-17.693	SLV 10	-0.0031768	-15.884
1703	SLV 12		-0.0038777	-19.388	SLV 5	-0.0032451	-16.225
1704	SLV 12		-0.0035083	-17.542	SLV 5	-0.0032101	-16.051
1705	SLV 7		-0.0035723	-17.861	SLV 10	-0.0031632	-15.816
1706	SLV 7		-0.0035894	-17.947	SLV 10	-0.0031566	-15.783
1707	SLV 11		-0.0042358	-21.179	SLV 6	-0.0033344	-16.672
1708	SLV 11		-0.0035117	-17.558	SLV 6	-0.0032085	-16.042
1709	SLV 12		-0.0035407	-17.703	SLV 5	-0.0031937	-15.969
1710	SLV 7		-0.0035382	-17.691	SLV 10	-0.0031825	-15.913
1711	SLV 12		-0.0035288	-17.644	SLV 5	-0.0031992	-15.996
1712	SLV 12		-0.0035243	-17.622	SLV 5	-0.0032028	-16.014
1713	SLV 11		-0.0035165	-17.582	SLV 6	-0.0032089	-16.045
1714	SLV 12		-0.0035136	-17.568	SLV 5	-0.0032134	-16.067
1715	SLV 12		-0.003515	-17.575	SLV 5	-0.0032132	-16.066
1716	SLV 11		-0.0041653	-20.827	SLV 6	-0.0033303	-16.515
1717	SLV 12		-0.0035343	-17.672	SLV 5	-0.0031995	-15.997
1718	SLV 12		-0.0035283	-17.642	SLV 5	-0.0032025	-16.013
1719	SLV 12		-0.0035165	-17.583	SLV 5	-0.0032128	-16.064
1720	SLV 7		-0.0038677	-19.338	SLV 10	-0.0031566	-15.783
1721	SLV 7		-0.0039017	-19.508	SLV 10	-0.0031734	-15.867
1722	SLV 12		-0.0035389	-17.694	SLV 5	-0.0031983	-15.992
1723	SLV 11		-0.00352	-17.6	SLV 6	-0.0032079	-16.04
1724	SLV 12		-0.0035183	-17.591	SLV 5	-0.0032121	-16.061
1725	SLV 11		-0.0035228	-17.614	SLV 6	-0.0032061	-16.03
1726	SLV 12		-0.0035201	-17.601	SLV 5	-0.0032113	-16.056
1727	SLV 12		-0.0035251	-17.625	SLV 5	-0.0032067	-16.033
1728	SLV 12		-0.003522	-17.61	SLV 5	-0.0032102	-16.051
1729	SLV 11		-0.0035256	-17.628	SLV 6	-0.0032039	-16.02
1730	SLV 12		-0.0035239	-17.62	SLV 5	-0.0032088	-16.044
1731	SLV 7		-0.0035389	-17.694	SLV 10	-0.0031887	-15.944
1732	SLV 12		-0.003554	-17.77	SLV 5	-0.0031956	-15.978
1733	SLV 11		-0.0035285	-17.642	SLV 6	-0.0032015	-16.007
1734	SLV 11		-0.0035313	-17.657	SLV 6	-0.0031988	-15.994
1735	SLV 8		-0.0040153	-20.076	SLV 9	-0.0033412	-16.706
1736	SLV 11		-0.0035341	-17.671	SLV 6	-0.0031959	-15.979
1737	SLV 11		-0.0035369	-17.684	SLV 6	-0.0031927	-15.963
1738	SLV 7		-0.0039373	-19.687	SLV 10	-0.0031964	-15.982
1739	SLV 11		-0.0041078	-20.539	SLV 6	-0.0032778	-16.389
1740	SLV 12		-0.0038512	-19.256	SLV 5	-0.0032173	-16.087
1741	SLV 11		-0.0039717	-19.859	SLV 6	-0.003219	-16.095
1742	SLV 11		-0.0040575	-20.288	SLV 6	-0.0032564	-16.282
1743	SLV 11		-0.0040123	-20.061	SLV 6	-0.0032374	-16.187
1744	SLV 7		-0.0038383	-19.191	SLV 10	-0.0031487	-15.744
1745	SLV 12		-0.0035738	-17.869	SLV 5	-0.0031979	-15.99
1746	SLV 8		-0.004073	-20.365	SLV 9	-0.0033728	-16.864
1747	SLV 8		-0.0041306	-20.653	SLV 9	-0.0034033	-17.016
1748	SLV 8		-0.0048503	-24.251	SLV 9	-0.0036155	-18.078
1749	SLV 8		-0.0044588	-22.294	SLV 9	-0.0035257	-17.629
1750	SLV 8		-0.0041972	-20.986	SLV 9	-0.0034347	-17.174
1751	SLV 8		-0.0043575	-21.787	SLV 9	-0.0034957	-17.479
1752	SLV 8		-0.0045791	-22.896	SLV 9	-0.003555	-17.775
1753	SLV 8		-0.0042713	-21.357	SLV 9	-0.0034654	-17.327
1754	SLV 8		-0.0047126	-23.563	SLV 9	-0.0035845	-17.922
1755	SLV 12		-0.0036985	-18.492	SLV 5	-0.0031765	-15.883
1756	SLV 12		-0.0037452	-18.726	SLV 5	-0.0031782	-15.891
1757	SLV 12		-0.0036073	-18.037	SLV 5	-0.0032034	-16.017
1758	SLV 8		-0.0049941	-24.971	SLV 9	-0.0036375	-18.188
1759	SLV 12		-0.0036362	-18.181	SLV 5	-0.0031974	-15.987
1760	SLV 12		-0.0038309	-19.155	SLV 5	-0.0032053	-16.026
1761	SLV 7		-0.0038228	-19.114	SLV 10	-0.0031579	-15.789
1762	SLV 12		-0.0036781	-18.39	SLV 5	-0.0031951	-15.976
1763	SLV 8		-0.0051271	-25.635	SLV 9	-0.0036399	-18.2
1764	SLV 8		-0.005293	-26.465	SLV 9	-0.0036511	-18.255
1765	SLV 7		-0.0038358	-19.179	SLV 10	-0.0031938	-15.969
1766	SLV 8		-0.0054433	-27.217	SLV 9	-0.0036674	-18.337
1767	SLV 11		-0.0052021	-26.011	SLV 6	-0.0037501	-18.75
1768	SLV 11		-0.0050857	-25.429	SLV 6	-0.0036643	-18.322
1769	SLV 7		-0.0038551	-19.275	SLV 10	-0.0032252	-16.126
1770	SLV 11		-0.004968	-24.84	SLV 6	-0.0035855	-17.927
1771	SLV 11		-0.0048469	-24.234	SLV 6	-0.003517	-17.585
1772	SLV 11		-0.0047264	-23.632	SLV 6	-0.0034582	-17.291
1773	SLV 11		-0.0046135	-23.067	SLV 6	-0.0034087	-17.043
1774	SLV 8		-0.0049895	-24.947	SLV 9	-0.0035484	-17.742
1775	SLV 11		-0.0045113	-22.557	SLV 6	-0.003371	-16.855
1776	SLV 7		-0.0039471	-19.736	SLV 10	-0.0032523	-16.261
1777	SLV 11		-0.004423	-22.115	SLV 6	-0.0033452	-16.726
1778	SLV 8		-0.0041235	-20.618	SLV 9	-0.0033901	-16.95
1779	SLV 11		-0.0043504	-21.752	SLV 6	-0.0033287	-16.643
1780	SLV 12		-0.0037106	-18.553	SLV 5	-0.0033446	-16.723
1781	SLV 8		-0.004167	-20.835	SLV 9	-0.0034091	-17.045
1782	SLV 12		-0.0036879	-18.439	SLV 5	-0.0033537	-16.768
1783	SLV 12		-0.0040923	-20.461	SLV 5	-0.0033746	-16.873
1784	SLV 12		-0.0036896	-18.448	SLV 5	-0.003354	-16.77
1785	SLV 12		-0.0036914	-18.457	SLV 5	-0.0033538	-16.769
1786	SLV 12		-0.0036934	-18.467	SLV 5	-0.0033534	-16.767
1787	SLV 11		-0.0036898	-18.449	SLV 6	-0.0033538	-16.769
1788	SLV 11		-0.0036918	-18.459	SLV 6	-0.0033522	-16.761
1789	SLV 12		-0.0036956	-18.478	SLV 5	-0.0033529	-16.765
1790	SLV 8		-0.0048864	-24.432	SLV 9	-0.0035283	-17.642
1791	SLV 12		-0.0037173	-18.586	SLV 5	-0.0033458	-16.729

Nodo Ind.	Pressione minima			Pressione massima		
	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
1792	SLV 12	-0.0037097	-18.549	SLV 5	-0.0033479	-16.739
1793	SLV 7	-0.0037408	-18.704	SLV 10	-0.0033249	-16.624
1794	SLV 11	-0.0036963	-18.482	SLV 6	-0.0033521	-16.76
1795	SLV 11	-0.0042934	-21.467	SLV 6	-0.0033185	-16.592
1796	SLV 7	-0.0037244	-18.622	SLV 10	-0.0033324	-16.662
1797	SLV 12	-0.0037244	-18.622	SLV 5	-0.003347	-16.735
1798	SLV 12	-0.0039531	-19.765	SLV 5	-0.0032972	-16.486
1799	SLV 12	-0.0037089	-18.544	SLV 5	-0.0033509	-16.754
1800	SLV 7	-0.0037509	-18.754	SLV 10	-0.0033243	-16.621
1801	SLV 8	-0.0042126	-21.063	SLV 9	-0.0034278	-17.139
1802	SLV 11	-0.0037004	-18.502	SLV 6	-0.0033512	-16.756
1803	SLV 12	-0.0037017	-18.509	SLV 5	-0.0033551	-16.775
1804	SLV 7	-0.0037331	-18.655	SLV 10	-0.0033312	-16.656
1805	SLV 12	-0.0037318	-18.659	SLV 5	-0.0033477	-16.738
1806	SLV 12	-0.003707	-18.535	SLV 5	-0.0033529	-16.765
1807	SLV 11	-0.0037039	-18.519	SLV 6	-0.0033495	-16.748
1808	SLV 12	-0.0037044	-18.522	SLV 5	-0.0033541	-16.771
1809	SLV 11	-0.0037073	-18.537	SLV 6	-0.0033474	-16.737
1810	SLV 11	-0.003711	-18.555	SLV 6	-0.0033451	-16.725
1811	SLV 7	-0.0038194	-19.097	SLV 10	-0.0032995	-16.497
1812	SLV 7	-0.0037148	-18.574	SLV 10	-0.0033426	-16.713
1813	SLV 7	-0.0037189	-18.595	SLV 10	-0.0033401	-16.701
1814	SLV 7	-0.0037638	-18.819	SLV 10	-0.0033236	-16.618
1815	SLV 7	-0.0037389	-18.694	SLV 10	-0.0033306	-16.653
1816	SLV 11	-0.0042479	-21.24	SLV 6	-0.0033312	-16.56
1817	SLV 7	-0.0037239	-18.62	SLV 10	-0.0033381	-16.691
1818	SLV 12	-0.0037416	-18.708	SLV 5	-0.0033492	-16.746
1819	SLV 7	-0.0038499	-19.249	SLV 10	-0.0032891	-16.446
1820	SLV 11	-0.0042096	-21.048	SLV 6	-0.0033073	-16.537
1821	SLV 8	-0.0042615	-21.307	SLV 9	-0.0034461	-17.231
1822	SLV 11	-0.0041756	-20.878	SLV 6	-0.0033033	-16.516
1823	SLV 7	-0.0040438	-20.219	SLV 10	-0.0032649	-16.325
1824	SLV 11	-0.0041468	-20.734	SLV 6	-0.0032979	-16.489
1825	SLV 7	-0.0041014	-20.507	SLV 10	-0.0032763	-16.382
1826	SLV 12	-0.0040765	-20.382	SLV 5	-0.0033555	-16.777
1827	SLV 12	-0.0039165	-19.583	SLV 5	-0.0033029	-16.514
1828	SLV 7	-0.0040751	-20.375	SLV 10	-0.00327	-16.35
1829	SLV 8	-0.0043146	-21.573	SLV 9	-0.0034629	-17.315
1830	SLV 8	-0.0045329	-22.665	SLV 9	-0.0034998	-17.499
1831	SLV 7	-0.0037844	-18.922	SLV 10	-0.0033243	-16.621
1832	SLV 7	-0.0041271	-20.636	SLV 10	-0.0032883	-16.441
1833	SLV 8	-0.0047615	-23.808	SLV 9	-0.0035146	-17.573
1834	SLV 8	-0.0044458	-22.229	SLV 9	-0.0034899	-17.45
1835	SLV 7	-0.0038051	-19.026	SLV 10	-0.0033173	-16.586
1836	SLV 8	-0.004375	-21.875	SLV 9	-0.0034777	-17.388
1837	SLV 12	-0.0037598	-18.799	SLV 5	-0.0033551	-16.776
1838	SLV 8	-0.0046413	-23.206	SLV 9	-0.0035065	-17.532
1839	SLV 7	-0.0039018	-19.509	SLV 10	-0.003288	-16.44
1840	SLV 12	-0.0040677	-20.338	SLV 5	-0.0033427	-16.714
1841	SLV 12	-0.0037934	-18.967	SLV 5	-0.003368	-16.84
1842	SLV 7	-0.0040544	-20.272	SLV 10	-0.0032896	-16.448
1843	SLV 12	-0.0039312	-19.656	SLV 5	-0.0033383	-16.691
1844	SLV 12	-0.0040845	-20.422	SLV 5	-0.0033572	-16.786
1845	SLV 7	-0.0040199	-20.1	SLV 10	-0.003322	-16.61
1846	SLV 12	-0.003892	-19.46	SLV 5	-0.0033875	-16.938
1847	SLV 12	-0.0038731	-19.365	SLV 5	-0.0034054	-17.027
1848	SLV 8	-0.0050855	-25.427	SLV 9	-0.0034816	-17.408
1849	SLV 8	-0.0052613	-26.306	SLV 9	-0.0034668	-17.334
1850	SLV 8	-0.0054174	-27.087	SLV 9	-0.0034567	-17.284
1851	SLV 12	-0.0039668	-19.834	SLV 5	-0.0034035	-17.018
1852	SLV 7	-0.0041165	-20.583	SLV 10	-0.003349	-16.745
1853	SLV 11	-0.005208	-26.04	SLV 6	-0.0035181	-17.59
1854	SLV 12	-0.0040717	-20.359	SLV 5	-0.003398	-16.99
1855	SLV 7	-0.0041896	-20.948	SLV 10	-0.0033504	-16.752
1856	SLV 11	-0.0051091	-25.545	SLV 6	-0.0034664	-17.332
1857	SLV 11	-0.0050076	-25.038	SLV 6	-0.0034216	-17.108
1858	SLV 11	-0.0049012	-24.506	SLV 6	-0.0033863	-16.931
1859	SLV 8	-0.0049367	-24.683	SLV 9	-0.0034513	-17.256
1860	SLV 11	-0.0047925	-23.963	SLV 6	-0.0033564	-16.782
1861	SLV 11	-0.004691	-23.455	SLV 6	-0.0033333	-16.667
1862	SLV 7	-0.0040475	-20.237	SLV 10	-0.0034048	-17.024
1863	SLV 8	-0.0042825	-21.413	SLV 9	-0.0034713	-17.357
1864	SLV 8	-0.0043442	-21.721	SLV 9	-0.0034815	-17.408
1865	SLV 11	-0.0046008	-23.004	SLV 6	-0.0033208	-16.604
1866	SLV 8	-0.004808	-24.04	SLV 9	-0.0034534	-17.267
1867	SLV 8	-0.0043132	-21.566	SLV 9	-0.0034769	-17.385
1868	SLV 7	-0.0040945	-20.472	SLV 10	-0.0034002	-17.001
1869	SLV 7	-0.0039341	-19.67	SLV 10	-0.0034637	-17.318
1870	SLV 8	-0.0043807	-21.904	SLV 9	-0.0034864	-17.432
1871	SLV 12	-0.003893	-19.465	SLV 5	-0.0034873	-17.437
1872	SLV 11	-0.0044604	-22.302	SLV 6	-0.0033256	-16.628
1873	SLV 7	-0.0039269	-19.634	SLV 10	-0.0034671	-17.335
1874	SLV 8	-0.0044213	-22.106	SLV 9	-0.0034894	-17.447
1875	SLV 11	-0.0044146	-22.073	SLV 6	-0.0033349	-16.675
1876	SLV 7	-0.00395	-19.75	SLV 10	-0.0034649	-17.324
1877	SLV 8	-0.0046947	-23.473	SLV 9	-0.0034647	-17.324
1878	SLV 12	-0.0042625	-21.313	SLV 5	-0.0034682	-17.341
1879	SLV 8	-0.0044679	-22.339	SLV 9	-0.0034893	-17.447
1880	SLV 11	-0.0045251	-22.626	SLV 6	-0.0033191	-16.596
1881	SLV 7	-0.0039063	-19.531	SLV 10	-0.0034733	-17.367
1882	SLV 7	-0.0042933	-21.467	SLV 10	-0.0033715	-16.858
1883	SLV 8	-0.0045259	-22.629	SLV 9	-0.0034854	-17.427
1884	SLV 12	-0.0041657	-20.829	SLV 5	-0.0034263	-17.132
1885	SLV 8	-0.0046003	-23.002	SLV 9	-0.0034768	-17.384
1886	SLV 12	-0.0039036	-19.518	SLV 5	-0.003491	-17.455
1887	SLV 11	-0.0038683	-19.341	SLV 6	-0.0034931	-17.465
1888	SLV 12	-0.0038928	-19.464	SLV 5	-0.0034914	-17.457
1889	SLV 12	-0.0039106	-19.553	SLV 5	-0.0034917	-17.458
1890	SLV 7	-0.0040171	-20.086	SLV 10	-0.003441	-17.205

Nodo Ind.	Pressione minima			Pressione massima		
	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
1891	SLV 12	-0.0039186	-19.593	SLV 5	-0.0034925	-17.463
1892	SLV 11	-0.0038715	-19.358	SLV 6	-0.0034917	-17.459
1893	SLV 12	-0.0038887	-19.443	SLV 5	-0.0034923	-17.462
1894	SLV 12	-0.0038717	-19.359	SLV 5	-0.0034956	-17.478
1895	SLV 12	-0.0038693	-19.347	SLV 5	-0.0034959	-17.479
1896	SLV 12	-0.0038745	-19.373	SLV 5	-0.0034952	-17.476
1897	SLV 7	-0.0040435	-20.217	SLV 10	-0.0034288	-17.144
1898	SLV 12	-0.0038777	-19.388	SLV 5	-0.0034946	-17.473
1899	SLV 12	-0.0038811	-19.406	SLV 5	-0.003494	-17.47
1900	SLV 11	-0.0038753	-19.377	SLV 6	-0.0034903	-17.452
1901	SLV 12	-0.0038676	-19.338	SLV 5	-0.0034963	-17.481
1902	SLV 12	-0.0038849	-19.425	SLV 5	-0.0034933	-17.467
1903	SLV 11	-0.0038791	-19.396	SLV 6	-0.0034885	-17.442
1904	SLV 7	-0.0038833	-19.416	SLV 10	-0.0034864	-17.432
1905	SLV 12	-0.0039284	-19.642	SLV 5	-0.0034938	-17.469
1906	SLV 7	-0.0038877	-19.438	SLV 10	-0.0034842	-17.421
1907	SLV 7	-0.0039155	-19.577	SLV 10	-0.0034735	-17.367
1908	SLV 12	-0.0038666	-19.333	SLV 5	-0.0034968	-17.484
1909	SLV 7	-0.0038924	-19.462	SLV 10	-0.003482	-17.41
1910	SLV 7	-0.0038976	-19.488	SLV 10	-0.0034798	-17.399
1911	SLV 7	-0.0039234	-19.617	SLV 10	-0.0034723	-17.362
1912	SLV 11	-0.0038677	-19.339	SLV 6	-0.0034961	-17.48
1913	SLV 7	-0.0039034	-19.517	SLV 10	-0.0034778	-17.389
1914	SLV 11	-0.0043823	-21.911	SLV 6	-0.0033461	-16.731
1915	SLV 12	-0.0039413	-19.707	SLV 5	-0.0034957	-17.478
1916	SLV 11	-0.0043543	-21.772	SLV 6	-0.003357	-16.785
1917	SLV 11	-0.0043304	-21.652	SLV 6	-0.0033671	-16.835
1918	SLV 11	-0.0043113	-21.557	SLV 6	-0.0033739	-16.87
1919	SLV 7	-0.0042835	-21.417	SLV 10	-0.0033742	-16.871
1920	SLV 12	-0.0042537	-21.269	SLV 5	-0.0034585	-17.293
1921	SLV 7	-0.0039781	-19.89	SLV 10	-0.0034705	-17.352
1922	SLV 12	-0.0039744	-19.872	SLV 5	-0.0035094	-17.547
1923	SLV 7	-0.0042385	-21.193	SLV 10	-0.0033958	-16.979
1924	SLV 12	-0.0042529	-21.265	SLV 5	-0.0034547	-17.274
1925	SLV 7	-0.0042788	-21.394	SLV 10	-0.0033899	-16.95
1926	SLV 7	-0.0041856	-20.928	SLV 10	-0.0034182	-17.091
1927	SLV 7	-0.0040408	-20.204	SLV 10	-0.0034898	-17.449
1928	SLV 12	-0.004147	-20.735	SLV 5	-0.0034799	-17.4
1929	SLV 12	-0.0040506	-20.253	SLV 5	-0.0035264	-17.632
1930	SLV 12	-0.0042684	-21.342	SLV 5	-0.0034712	-17.356
1931	SLV 12	-0.0040433	-20.217	SLV 5	-0.0035442	-17.721
1932	SLV 12	-0.0040891	-20.446	SLV 5	-0.0035332	-17.666
1933	SLV 7	-0.0042769	-21.385	SLV 10	-0.0034414	-17.207
1934	SLV 12	-0.004112	-20.56	SLV 5	-0.0035267	-17.633
1935	SLV 7	-0.0041956	-20.978	SLV 10	-0.0034968	-17.484
1936	SLV 12	-0.0042664	-21.332	SLV 5	-0.0035196	-17.598
1937	SLV 7	-0.0042679	-21.34	SLV 10	-0.0035003	-17.502
1938	SLV 7	-0.0041746	-20.873	SLV 10	-0.0035464	-17.732
1939	SLV 12	-0.0042159	-21.079	SLV 5	-0.0035652	-17.826
1940	SLV 8	-0.0053959	-26.98	SLV 9	-0.0032658	-16.329
1941	SLV 8	-0.0052574	-26.287	SLV 9	-0.0032936	-16.468
1942	SLV 8	-0.0051233	-25.616	SLV 9	-0.0033223	-16.612
1943	SLV 8	-0.0049805	-24.902	SLV 9	-0.0033554	-16.777
1944	SLV 8	-0.0048532	-24.266	SLV 9	-0.003389	-16.945
1945	SLV 8	-0.0047454	-23.727	SLV 9	-0.0034224	-17.112
1946	SLV 8	-0.0046603	-23.302	SLV 9	-0.0034529	-17.265
1947	SLV 8	-0.0045981	-22.991	SLV 9	-0.0034778	-17.389
1948	SLV 8	-0.0045529	-22.764	SLV 9	-0.0034969	-17.485
1949	SLV 8	-0.0045187	-22.593	SLV 9	-0.0035112	-17.556
1950	SLV 8	-0.0044911	-22.456	SLV 9	-0.0035223	-17.612
1951	SLV 8	-0.0044675	-22.338	SLV 9	-0.0035313	-17.656
1952	SLV 8	-0.0044461	-22.231	SLV 9	-0.0035389	-17.694
1953	SLV 8	-0.0044258	-22.129	SLV 9	-0.0035455	-17.728
1954	SLV 12	-0.0044076	-22.038	SLV 5	-0.0035498	-17.749
1955	SLV 12	-0.0043977	-21.988	SLV 5	-0.0035451	-17.725
1956	SLV 12	-0.0043875	-21.937	SLV 5	-0.0035396	-17.698
1957	SLV 12	-0.0043709	-21.854	SLV 5	-0.0035384	-17.692
1958	SLV 12	-0.0041415	-20.708	SLV 5	-0.0036194	-18.097
1959	SLV 12	-0.0041229	-20.614	SLV 5	-0.0036229	-18.115
1960	SLV 12	-0.0041074	-20.537	SLV 5	-0.0036227	-18.114
1961	SLV 12	-0.0040943	-20.472	SLV 5	-0.0036212	-18.106
1962	SLV 12	-0.0040831	-20.416	SLV 5	-0.0036194	-18.097
1963	SLV 12	-0.0040734	-20.367	SLV 5	-0.0036177	-18.089
1964	SLV 12	-0.0040648	-20.324	SLV 5	-0.0036164	-18.082
1965	SLV 12	-0.0040573	-20.286	SLV 5	-0.0036154	-18.077
1966	SLV 12	-0.0040506	-20.253	SLV 5	-0.0036149	-18.075
1967	SLV 12	-0.0040448	-20.224	SLV 5	-0.0036148	-18.074
1968	SLV 12	-0.0040395	-20.198	SLV 5	-0.0036149	-18.074
1969	SLV 12	-0.0040348	-20.174	SLV 5	-0.0036151	-18.076
1970	SLV 12	-0.0040306	-20.153	SLV 5	-0.0036154	-18.077
1971	SLV 12	-0.0040267	-20.134	SLV 5	-0.0036156	-18.078
1972	SLV 12	-0.0040233	-20.117	SLV 5	-0.0036158	-18.079
1973	SLV 12	-0.0040204	-20.102	SLV 5	-0.003616	-18.08
1974	SLV 12	-0.0040182	-20.091	SLV 5	-0.0036162	-18.081
1975	SLV 12	-0.0040167	-20.084	SLV 5	-0.0036164	-18.082
1976	SLV 11	-0.0040176	-20.088	SLV 6	-0.0036153	-18.076
1977	SLV 11	-0.0040199	-20.1	SLV 6	-0.0036136	-18.068
1978	SLV 11	-0.0040231	-20.115	SLV 6	-0.0036119	-18.06
1979	SLV 11	-0.0040269	-20.134	SLV 6	-0.0036102	-18.051
1980	SLV 11	-0.0040312	-20.156	SLV 6	-0.0036085	-18.042
1981	SLV 7	-0.004036	-20.18	SLV 10	-0.0036066	-18.033
1982	SLV 7	-0.0040412	-20.206	SLV 10	-0.0036046	-18.023
1983	SLV 7	-0.0040468	-20.234	SLV 10	-0.0036026	-18.013
1984	SLV 7	-0.004053	-20.265	SLV 10	-0.0036007	-18.004
1985	SLV 7	-0.0040597	-20.299	SLV 10	-0.003599	-17.995
1986	SLV 7	-0.0040672	-20.336	SLV 10	-0.0035975	-17.988
1987	SLV 7	-0.0040755	-20.378	SLV 10	-0.0035964	-17.982
1988	SLV 7	-0.0040849	-20.425	SLV 10	-0.0035957	-17.978
1989	SLV 7	-0.0040956	-20.478	SLV 10	-0.0035951	-17.976

Nodo	Pressione minima			Pressione massima			
	Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
1990	SLV 7		-0.0041078	-20.539	SLV 10	-0.0035947	-17.973
1991	SLV 7		-0.0041222	-20.61	SLV 10	-0.0035938	-17.969
1992	SLV 7		-0.0041392	-20.696	SLV 10	-0.0035916	-17.958
1993	SLV 7		-0.0041603	-20.802	SLV 10	-0.0035855	-17.928
1994	SLV 7		-0.0044227	-22.113	SLV 10	-0.0034717	-17.358
1995	SLV 7		-0.0044379	-22.189	SLV 10	-0.0034596	-17.298
1996	SLV 7		-0.0044456	-22.228	SLV 10	-0.0034494	-17.247
1997	SLV 11		-0.0044508	-22.254	SLV 6	-0.0034383	-17.192
1998	SLV 11		-0.0044615	-22.308	SLV 6	-0.00342	-17.1
1999	SLV 11		-0.0044768	-22.384	SLV 6	-0.0033973	-16.986
2000	SLV 11		-0.004496	-22.48	SLV 6	-0.0033729	-16.864
2001	SLV 11		-0.0045215	-22.607	SLV 6	-0.0033475	-16.738
2002	SLV 11		-0.0045572	-22.786	SLV 6	-0.003322	-16.61
2003	SLV 11		-0.0046101	-23.05	SLV 6	-0.0032971	-16.485
2004	SLV 11		-0.0046793	-23.397	SLV 6	-0.0032776	-16.388
2005	SLV 11		-0.0047629	-23.814	SLV 6	-0.0032658	-16.329
2006	SLV 11		-0.0048575	-24.288	SLV 6	-0.0032623	-16.312
2007	SLV 11		-0.0049575	-24.787	SLV 6	-0.0032665	-16.333
2008	SLV 11		-0.0050471	-25.236	SLV 6	-0.0032755	-16.378
2009	SLV 11		-0.005135	-25.675	SLV 6	-0.0032881	-16.44
2010	SLV 11		-0.0052224	-26.112	SLV 6	-0.003303	-16.515
2011	SLV 12		-0.0043491	-21.746	SLV 5	-0.0035415	-17.708
2012	SLV 7		-0.0043408	-21.704	SLV 10	-0.0035068	-17.534
2013	SLV 7		-0.0043868	-21.934	SLV 10	-0.0035052	-17.526
2014	SLV 7		-0.0044114	-22.057	SLV 10	-0.0034976	-17.488
2015	SLV 12		-0.0041839	-20.919	SLV 5	-0.0036302	-18.151
2016	SLV 7		-0.0042571	-21.285	SLV 10	-0.0035753	-17.876
2017	SLV 7		-0.0042405	-21.202	SLV 10	-0.0036118	-18.059
2018	SLV 12		-0.0042667	-21.334	SLV 5	-0.0036317	-18.159
2019	SLV 7		-0.0043634	-21.817	SLV 10	-0.0035945	-17.972
2020	SLV 12		-0.0043726	-21.863	SLV 5	-0.0036261	-18.13
2021	SLV 7		-0.0044272	-22.136	SLV 10	-0.0035912	-17.956
2022	SLV 7		-0.0044708	-22.354	SLV 10	-0.0035784	-17.892
2023	SLV 12		-0.004309	-21.545	SLV 5	-0.0036934	-18.467
2024	SLV 12		-0.004456	-22.28	SLV 5	-0.0036391	-18.196
2025	SLV 11		-0.0045571	-22.785	SLV 6	-0.0034857	-17.429
2026	SLV 7		-0.0045582	-22.791	SLV 10	-0.003506	-17.53
2027	SLV 11		-0.0045617	-22.809	SLV 6	-0.0034578	-17.289
2028	SLV 11		-0.0045709	-22.854	SLV 6	-0.0034246	-17.123
2029	SLV 12		-0.0045116	-22.558	SLV 5	-0.0036147	-18.074
2030	SLV 12		-0.0045152	-22.576	SLV 5	-0.0036105	-18.052
2031	SLV 8		-0.0045396	-22.698	SLV 9	-0.0035815	-17.908
2032	SLV 8		-0.0045266	-22.633	SLV 9	-0.0035973	-17.987
2033	SLV 8		-0.0045534	-22.767	SLV 9	-0.0035645	-17.823
2034	SLV 11		-0.0045839	-22.919	SLV 6	-0.0033891	-16.946
2035	SLV 8		-0.0047049	-23.524	SLV 9	-0.0034315	-17.157
2036	SLV 8		-0.0045885	-22.942	SLV 9	-0.0035241	-17.621
2037	SLV 8		-0.0045693	-22.846	SLV 9	-0.0035457	-17.729
2038	SLV 8		-0.0046514	-23.257	SLV 9	-0.0034681	-17.341
2039	SLV 8		-0.0046147	-23.073	SLV 9	-0.0034987	-17.494
2040	SLV 11		-0.0046036	-23.018	SLV 6	-0.0033519	-16.76
2041	SLV 11		-0.0048131	-24.066	SLV 6	-0.0032187	-16.094
2042	SLV 8		-0.0047798	-23.899	SLV 9	-0.003389	-16.945
2043	SLV 11		-0.0046784	-23.392	SLV 6	-0.0032767	-16.384
2044	SLV 11		-0.004634	-23.17	SLV 6	-0.0033138	-16.569
2045	SLV 8		-0.0048755	-24.378	SLV 9	-0.0033438	-16.719
2046	SLV 11		-0.0047391	-23.696	SLV 6	-0.003244	-16.22
2047	SLV 12		-0.0045139	-22.57	SLV 5	-0.0036208	-18.104
2048	SLV 11		-0.0048979	-24.49	SLV 6	-0.003199	-15.995
2049	SLV 7		-0.0045652	-22.826	SLV 10	-0.0035278	-17.639
2050	SLV 12		-0.0043039	-21.52	SLV 5	-0.0037239	-18.62
2051	SLV 7		-0.0043254	-21.627	SLV 10	-0.0036856	-18.428
2052	SLV 12		-0.0044955	-22.478	SLV 5	-0.0036369	-18.184
2053	SLV 7		-0.0045466	-22.733	SLV 10	-0.0035685	-17.843
2054	SLV 8		-0.0049863	-24.931	SLV 9	-0.0032955	-16.478
2055	SLV 11		-0.0049851	-24.926	SLV 6	-0.0031839	-15.92
2056	SLV 12		-0.0042772	-21.386	SLV 5	-0.0037391	-18.696
2057	SLV 12		-0.0042631	-21.316	SLV 5	-0.0037401	-18.7
2058	SLV 7		-0.0042974	-21.487	SLV 10	-0.0037076	-18.538
2059	SLV 7		-0.0042796	-21.398	SLV 10	-0.0037095	-18.548
2060	SLV 7		-0.0042649	-21.324	SLV 10	-0.0037113	-18.556
2061	SLV 12		-0.0042542	-21.271	SLV 5	-0.0037426	-18.713
2062	SLV 11		-0.0041714	-20.857	SLV 6	-0.0037238	-18.619
2063	SLV 7		-0.0041764	-20.882	SLV 10	-0.0037222	-18.611
2064	SLV 11		-0.0041671	-20.836	SLV 6	-0.0037255	-18.627
2065	SLV 7		-0.0041821	-20.91	SLV 10	-0.0037206	-18.603
2066	SLV 7		-0.0041883	-20.942	SLV 10	-0.0037191	-18.595
2067	SLV 11		-0.0041639	-20.819	SLV 6	-0.0037273	-18.637
2068	SLV 7		-0.0045825	-22.913	SLV 10	-0.0035577	-17.789
2069	SLV 7		-0.0041953	-20.977	SLV 10	-0.0037177	-18.589
2070	SLV 7		-0.0042201	-21.101	SLV 10	-0.0037145	-18.573
2071	SLV 7		-0.004255	-21.275	SLV 10	-0.0037147	-18.574
2072	SLV 7		-0.0042304	-21.152	SLV 10	-0.0037143	-18.571
2073	SLV 12		-0.0041945	-20.973	SLV 5	-0.0037315	-18.658
2074	SLV 11		-0.0041617	-20.809	SLV 6	-0.0037294	-18.647
2075	SLV 12		-0.0042423	-21.212	SLV 5	-0.0037412	-18.706
2076	SLV 8		-0.0051066	-25.533	SLV 9	-0.0032436	-16.218
2077	SLV 7		-0.0042031	-21.015	SLV 10	-0.0037166	-18.583
2078	SLV 7		-0.0042113	-21.056	SLV 10	-0.0037155	-18.577
2079	SLV 7		-0.0042422	-21.211	SLV 10	-0.0037146	-18.573
2080	SLV 12		-0.0041612	-20.806	SLV 5	-0.003731	-18.655
2081	SLV 12		-0.0042307	-21.153	SLV 5	-0.0037387	-18.694
2082	SLV 12		-0.0043059	-21.529	SLV 5	-0.0037473	-18.736
2083	SLV 12		-0.0042207	-21.103	SLV 5	-0.0037368	-18.684
2084	SLV 12		-0.0041892	-20.946	SLV 5	-0.0037319	-18.659
2085	SLV 12		-0.0042033	-21.017	SLV 5	-0.0037336	-18.668
2086	SLV 12		-0.004164	-20.82	SLV 5	-0.0037316	-18.658
2087	SLV 12		-0.0042118	-21.059	SLV 5	-0.0037352	-18.676
2088	SLV 12		-0.004184	-20.92	SLV 5	-0.003732	-18.66

Nodo	Pressione minima			Pressione massima			
	Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
2089		SLV 12	-0.0041791	-20.895	SLV 5	-0.003732	-18.66
2090		SLV 12	-0.0045331	-22.666	SLV 5	-0.0036433	-18.217
2091		SLV 12	-0.0041746	-20.873	SLV 5	-0.003732	-18.66
2092		SLV 12	-0.0041672	-20.836	SLV 5	-0.003732	-18.66
2093		SLV 12	-0.0041707	-20.853	SLV 5	-0.003732	-18.66
2094		SLV 11	-0.0050689	-25.344	SLV 6	-0.003166	-15.83
2095		SLV 7	-0.0043889	-21.945	SLV 10	-0.0036905	-18.453
2096		SLV 7	-0.0043311	-21.655	SLV 10	-0.0037158	-18.579
2097		SLV 7	-0.0045618	-22.809	SLV 10	-0.0036202	-18.101
2098		SLV 7	-0.0044561	-22.28	SLV 10	-0.0036879	-18.44
2099		SLV 12	-0.0044306	-22.153	SLV 5	-0.0037401	-18.7
2100		SLV 7	-0.0045136	-22.568	SLV 10	-0.0036781	-18.39
2101		SLV 8	-0.005384	-26.92	SLV 9	-0.0031244	-15.622
2102		SLV 11	-0.0052484	-26.242	SLV 6	-0.0031298	-15.649
2103		SLV 8	-0.0052333	-26.167	SLV 9	-0.0031708	-15.854
2104		SLV 11	-0.0051583	-25.791	SLV 6	-0.0031248	-15.624
2105		SLV 7	-0.0045719	-22.86	SLV 10	-0.0036721	-18.361
2106		SLV 12	-0.0044914	-22.457	SLV 5	-0.0037522	-18.761
2107		SLV 12	-0.004598	-22.99	SLV 5	-0.0037001	-18.5
2108		SLV 12	-0.0044065	-22.033	SLV 5	-0.0038086	-19.043
2109		SLV 7	-0.004434	-22.17	SLV 10	-0.0037737	-18.868
2110		SLV 7	-0.0046632	-23.316	SLV 10	-0.0036265	-18.133
2111		SLV 12	-0.0045727	-22.863	SLV 5	-0.0037506	-18.753
2112		SLV 7	-0.0046745	-23.372	SLV 10	-0.0036051	-18.025
2113		SLV 7	-0.0046773	-23.387	SLV 10	-0.0035877	-17.938
2114		SLV 7	-0.0046734	-23.367	SLV 10	-0.0035631	-17.816
2115		SLV 12	-0.0044098	-22.049	SLV 5	-0.003827	-19.135
2116		SLV 11	-0.0046695	-23.348	SLV 6	-0.0035345	-17.673
2117		SLV 7	-0.0044338	-22.169	SLV 10	-0.0037925	-18.963
2118		SLV 12	-0.0046302	-23.151	SLV 5	-0.0036873	-18.436
2119		SLV 8	-0.0046364	-23.182	SLV 9	-0.0036248	-18.124
2120		SLV 8	-0.0046317	-23.158	SLV 9	-0.0036507	-18.254
2121		SLV 8	-0.0046419	-23.21	SLV 9	-0.0035974	-17.987
2122		SLV 11	-0.0046686	-23.343	SLV 6	-0.003496	-17.48
2123		SLV 12	-0.0046286	-23.143	SLV 5	-0.0036739	-18.37
2124		SLV 8	-0.0047519	-23.76	SLV 9	-0.0034067	-17.033
2125		SLV 12	-0.0046363	-23.181	SLV 5	-0.0036996	-18.498
2126		SLV 11	-0.004671	-23.355	SLV 6	-0.0034509	-17.255
2127		SLV 8	-0.0046499	-23.25	SLV 9	-0.0035679	-17.839
2128		SLV 8	-0.0046606	-23.303	SLV 9	-0.0035349	-17.674
2129		SLV 8	-0.0049008	-24.504	SLV 9	-0.0032983	-16.492
2130		SLV 11	-0.0046775	-23.388	SLV 6	-0.003403	-17.015
2131		SLV 8	-0.0047075	-23.538	SLV 9	-0.0034549	-17.274
2132		SLV 8	-0.0048172	-24.086	SLV 9	-0.0033531	-16.765
2133		SLV 8	-0.0046793	-23.396	SLV 9	-0.0034976	-17.488
2134		SLV 11	-0.0046911	-23.455	SLV 6	-0.003353	-16.765
2135		SLV 11	-0.0047509	-23.755	SLV 6	-0.0032526	-16.263
2136		SLV 8	-0.0049973	-24.986	SLV 9	-0.0032442	-16.221
2137		SLV 11	-0.0047151	-23.576	SLV 6	-0.003302	-16.51
2138		SLV 12	-0.0044705	-22.353	SLV 5	-0.0038274	-19.137
2139		SLV 7	-0.0044955	-22.477	SLV 10	-0.0037837	-18.918
2140		SLV 12	-0.0046222	-23.111	SLV 5	-0.0037452	-18.726
2141		SLV 7	-0.0046719	-23.36	SLV 10	-0.003675	-18.375
2142		SLV 11	-0.004803	-24.015	SLV 6	-0.0032067	-16.034
2143		SLV 11	-0.004867	-24.335	SLV 6	-0.0031677	-15.839
2144		SLV 11	-0.0049395	-24.698	SLV 6	-0.0031367	-15.683
2145		SLV 11	-0.0050148	-25.074	SLV 6	-0.0031132	-15.566
2146		SLV 12	-0.0046458	-23.229	SLV 5	-0.0037171	-18.586
2147		SLV 8	-0.005094	-25.47	SLV 9	-0.003194	-15.97
2148		SLV 11	-0.0050829	-25.415	SLV 6	-0.0030919	-15.46
2149		SLV 12	-0.0044282	-22.141	SLV 5	-0.0038501	-19.251
2150		SLV 12	-0.0045242	-22.621	SLV 5	-0.0038273	-19.136
2151		SLV 7	-0.0044501	-22.251	SLV 10	-0.0038162	-19.081
2152		SLV 7	-0.0045615	-22.808	SLV 10	-0.0037843	-18.922
2153		SLV 12	-0.0046624	-23.312	SLV 5	-0.0037388	-18.694
2154		SLV 8	-0.0051695	-25.847	SLV 9	-0.0031534	-15.767
2155		SLV 7	-0.0046078	-23.039	SLV 10	-0.0037687	-18.843
2156		SLV 11	-0.0051343	-25.672	SLV 6	-0.0030727	-15.363
2157		SLV 12	-0.0044287	-22.143	SLV 5	-0.0038635	-19.317
2158		SLV 7	-0.0044448	-22.224	SLV 10	-0.0038291	-19.146
2159		SLV 7	-0.0046829	-23.415	SLV 10	-0.0037301	-18.651
2160		SLV 7	-0.0046565	-23.283	SLV 10	-0.0037585	-18.793
2161		SLV 12	-0.0044174	-22.087	SLV 5	-0.0038659	-19.329
2162		SLV 7	-0.0044329	-22.164	SLV 10	-0.003835	-19.175
2163		SLV 11	-0.0043167	-21.583	SLV 6	-0.0038377	-19.188
2164		SLV 11	-0.0043119	-21.559	SLV 6	-0.0038393	-19.196
2165		SLV 7	-0.0043224	-21.612	SLV 10	-0.0038363	-19.181
2166		SLV 7	-0.0043289	-21.645	SLV 10	-0.003835	-19.175
2167		SLV 11	-0.0043083	-21.542	SLV 6	-0.0038412	-19.206
2168		SLV 7	-0.0043363	-21.682	SLV 10	-0.0038339	-19.17
2169		SLV 7	-0.0043448	-21.724	SLV 10	-0.0038333	-19.166
2170		SLV 7	-0.0043867	-21.934	SLV 10	-0.0038328	-19.164
2171		SLV 7	-0.0043744	-21.872	SLV 10	-0.0038322	-19.161
2172		SLV 11	-0.0043068	-21.534	SLV 6	-0.003844	-19.22
2173		SLV 7	-0.0044172	-22.086	SLV 10	-0.0038357	-19.178
2174		SLV 12	-0.0043059	-21.529	SLV 5	-0.0038454	-19.227
2175		SLV 7	-0.0043546	-21.773	SLV 10	-0.0038332	-19.166
2176		SLV 12	-0.0043897	-21.948	SLV 5	-0.0038607	-19.303
2177		SLV 7	-0.0044018	-22.009	SLV 10	-0.0038347	-19.174
2178		SLV 7	-0.0043646	-21.823	SLV 10	-0.003833	-19.165
2179		SLV 12	-0.0044051	-22.026	SLV 5	-0.0038652	-19.326
2180		SLV 12	-0.0043471	-21.735	SLV 5	-0.0038502	-19.251
2181		SLV 12	-0.004379	-21.895	SLV 5	-0.0038588	-19.294
2182		SLV 12	-0.0043408	-21.704	SLV 5	-0.0038501	-19.25
2183		SLV 12	-0.0043113	-21.556	SLV 5	-0.0038479	-19.239
2184		SLV 12	-0.0043347	-21.673	SLV 5	-0.0038497	-19.249
2185		SLV 12	-0.0043585	-21.792	SLV 5	-0.003854	-19.27
2186		SLV 12	-0.0043686	-21.843	SLV 5	-0.0038565	-19.283
2187		SLV 12	-0.0043289	-21.644	SLV 5	-0.0038493	-19.247

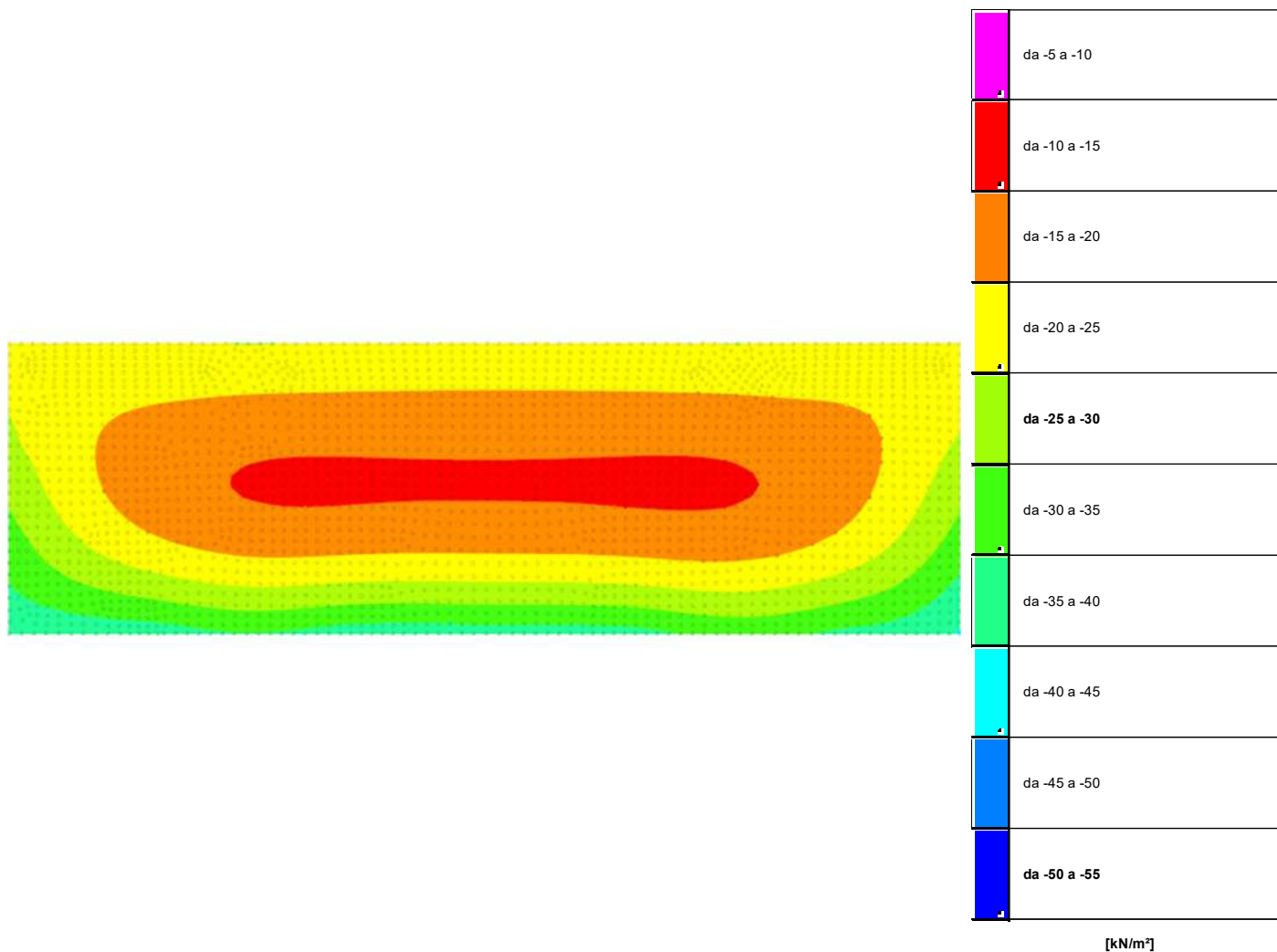
Nodo Ind.	Pressione minima			Pressione massima		
	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
2188	SLV 12	-0.0043235	-21.618	SLV 5	-0.0038489	-19.245
2189	SLV 12	-0.004319	-21.595	SLV 5	-0.0038487	-19.244
2190	SLV 12	-0.0043151	-21.576	SLV 5	-0.0038486	-19.243
2191	SLV 12	-0.0044957	-22.478	SLV 5	-0.0038823	-19.411
2192	SLV 7	-0.0045223	-22.611	SLV 10	-0.0038459	-19.229
2193	SLV 12	-0.00453	-22.65	SLV 5	-0.0038851	-19.426
2194	SLV 12	-0.0047007	-23.503	SLV 5	-0.0037852	-18.926
2195	SLV 7	-0.0047516	-23.758	SLV 10	-0.0037067	-18.533
2196	SLV 7	-0.0045598	-22.799	SLV 10	-0.0038461	-19.231
2197	SLV 7	-0.0047696	-23.848	SLV 10	-0.0036741	-18.371
2198	SLV 7	-0.0047125	-23.563	SLV 10	-0.0038207	-19.103
2199	SLV 7	-0.0047906	-23.953	SLV 10	-0.0036528	-18.264
2200	SLV 12	-0.0045671	-22.836	SLV 5	-0.0039238	-19.619
2201	SLV 12	-0.0047497	-23.748	SLV 5	-0.0038036	-19.018
2202	SLV 7	-0.0045961	-22.98	SLV 10	-0.0038848	-19.424
2203	SLV 12	-0.0047051	-23.525	SLV 5	-0.0038778	-19.389
2204	SLV 7	-0.0047923	-23.962	SLV 10	-0.0036223	-18.112
2205	SLV 12	-0.0046718	-23.359	SLV 5	-0.0039084	-19.542
2206	SLV 12	-0.0047609	-23.805	SLV 5	-0.003795	-18.975
2207	SLV 7	-0.004814	-24.07	SLV 10	-0.0037272	-18.636
2208	SLV 12	-0.0047589	-23.795	SLV 5	-0.0037786	-18.893
2209	SLV 8	-0.0051846	-25.923	SLV 9	-0.0031008	-15.504
2210	SLV 8	-0.0052619	-26.309	SLV 9	-0.0030646	-15.323
2211	SLV 12	-0.00475	-23.75	SLV 5	-0.00376	-18.8
2212	SLV 8	-0.004729	-23.645	SLV 9	-0.0036285	-18.143
2213	SLV 8	-0.0051018	-25.509	SLV 9	-0.0031431	-15.715
2214	SLV 12	-0.0047406	-23.703	SLV 5	-0.0037364	-18.682
2215	SLV 8	-0.0050163	-25.082	SLV 9	-0.003193	-15.965
2216	SLV 8	-0.0047326	-23.663	SLV 9	-0.0036669	-18.335
2217	SLV 12	-0.0046411	-23.206	SLV 5	-0.0039313	-19.657
2218	SLV 7	-0.0046702	-23.351	SLV 10	-0.0038813	-19.406
2219	SLV 8	-0.0053819	-26.91	SLV 9	-0.0030104	-15.052
2220	SLV 12	-0.0047527	-23.763	SLV 5	-0.0038617	-19.309
2221	SLV 7	-0.0048006	-24.003	SLV 10	-0.0037899	-18.949
2222	SLV 11	-0.0052837	-26.418	SLV 6	-0.0029857	-14.929
2223	SLV 8	-0.0047283	-23.642	SLV 9	-0.0035879	-17.94
2224	SLV 11	-0.0047862	-23.931	SLV 6	-0.0035837	-17.919
2225	SLV 8	-0.0049296	-24.648	SLV 9	-0.0032529	-16.265
2226	SLV 8	-0.0047383	-23.692	SLV 9	-0.0037043	-18.521
2227	SLV 11	-0.0052099	-26.049	SLV 6	-0.0029984	-14.992
2228	SLV 8	-0.0047996	-23.998	SLV 9	-0.0033806	-16.903
2229	SLV 8	-0.0048554	-24.277	SLV 9	-0.003317	-16.585
2230	SLV 11	-0.0047775	-23.887	SLV 6	-0.0035329	-17.664
2231	SLV 11	-0.005162	-25.81	SLV 6	-0.0030084	-15.042
2232	SLV 8	-0.0047329	-23.664	SLV 9	-0.0035438	-17.719
2233	SLV 11	-0.0051084	-25.542	SLV 6	-0.0030232	-15.116
2234	SLV 8	-0.0047636	-23.818	SLV 9	-0.00344	-17.2
2235	SLV 11	-0.0047725	-23.863	SLV 6	-0.0034752	-17.376
2236	SLV 11	-0.0050476	-25.238	SLV 6	-0.0030456	-15.228
2237	SLV 8	-0.0047427	-23.714	SLV 9	-0.0034946	-17.473
2238	SLV 11	-0.004772	-23.86	SLV 6	-0.0034144	-17.072
2239	SLV 11	-0.0049827	-24.914	SLV 6	-0.0030772	-15.386
2240	SLV 11	-0.0047784	-23.892	SLV 6	-0.0033516	-16.758
2241	SLV 11	-0.0047949	-23.974	SLV 6	-0.0032882	-16.441
2242	SLV 11	-0.0048665	-24.333	SLV 6	-0.0031686	-15.843
2243	SLV 11	-0.0049216	-24.608	SLV 6	-0.0031175	-15.588
2244	SLV 7	-0.0047247	-23.623	SLV 10	-0.0038689	-19.344
2245	SLV 11	-0.0048242	-24.121	SLV 6	-0.0032263	-16.131
2246	SLV 7	-0.0047873	-23.937	SLV 10	-0.0038342	-19.171
2247	SLV 12	-0.0046033	-23.017	SLV 5	-0.0039719	-19.859
2248	SLV 7	-0.0046277	-23.138	SLV 10	-0.0039337	-19.669
2249	SLV 12	-0.0046832	-23.416	SLV 5	-0.0039848	-19.924
2250	SLV 7	-0.0048769	-24.384	SLV 10	-0.0038105	-19.053
2251	SLV 12	-0.0046019	-23.009	SLV 5	-0.0039907	-19.953
2252	SLV 7	-0.0047158	-23.579	SLV 10	-0.0039404	-19.702
2253	SLV 7	-0.0046195	-23.098	SLV 10	-0.0039531	-19.765
2254	SLV 12	-0.0048332	-24.166	SLV 5	-0.0038957	-19.478
2255	SLV 12	-0.0046763	-23.381	SLV 5	-0.0040032	-20.016
2256	SLV 12	-0.0045905	-22.953	SLV 5	-0.0039957	-19.979
2257	SLV 7	-0.0046055	-23.027	SLV 10	-0.0039609	-19.804
2258	SLV 11	-0.0044578	-22.289	SLV 6	-0.0039589	-19.794
2259	SLV 11	-0.0044623	-22.311	SLV 6	-0.0039574	-19.787
2260	SLV 11	-0.0044551	-22.275	SLV 6	-0.003961	-19.805
2261	SLV 11	-0.0044679	-22.339	SLV 6	-0.003956	-19.78
2262	SLV 7	-0.0044743	-22.372	SLV 10	-0.0039548	-19.774
2263	SLV 7	-0.0044818	-22.409	SLV 10	-0.0039538	-19.769
2264	SLV 7	-0.0045851	-22.925	SLV 10	-0.0039601	-19.8
2265	SLV 7	-0.0045343	-22.672	SLV 10	-0.0039538	-19.769
2266	SLV 7	-0.0044904	-22.452	SLV 10	-0.0039532	-19.766
2267	SLV 7	-0.0045217	-22.608	SLV 10	-0.0039531	-19.766
2268	SLV 7	-0.0045499	-22.749	SLV 10	-0.0039561	-19.78
2269	SLV 7	-0.0045004	-22.502	SLV 10	-0.0039532	-19.766
2270	SLV 12	-0.0045729	-22.864	SLV 5	-0.0039926	-19.963
2271	SLV 12	-0.0044557	-22.279	SLV 5	-0.0039638	-19.819
2272	SLV 7	-0.0045123	-22.561	SLV 10	-0.0039544	-19.772
2273	SLV 7	-0.004706	-23.53	SLV 10	-0.0039616	-19.808
2274	SLV 7	-0.0045687	-22.844	SLV 10	-0.0039598	-19.799
2275	SLV 12	-0.0045564	-22.782	SLV 5	-0.0039882	-19.941
2276	SLV 12	-0.0044599	-22.299	SLV 5	-0.0039651	-19.826
2277	SLV 12	-0.0045045	-22.523	SLV 5	-0.0039725	-19.862
2278	SLV 12	-0.0045156	-22.578	SLV 5	-0.0039757	-19.878
2279	SLV 12	-0.0045422	-22.711	SLV 5	-0.0039843	-19.922
2280	SLV 12	-0.0045286	-22.643	SLV 5	-0.0039801	-19.9
2281	SLV 12	-0.0044965	-22.482	SLV 5	-0.0039712	-19.856
2282	SLV 12	-0.0044651	-22.325	SLV 5	-0.0039666	-19.833
2283	SLV 12	-0.0044889	-22.444	SLV 5	-0.0039701	-19.85
2284	SLV 12	-0.0044819	-22.409	SLV 5	-0.003969	-19.845
2285	SLV 12	-0.0044702	-22.351	SLV 5	-0.0039675	-19.838
2286	SLV 12	-0.0044756	-22.378	SLV 5	-0.0039682	-19.841

Nodo	Pressione minima			Pressione massima			
	Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
2287		SLV 7	-0.0049183	-24.592	SLV 10	-0.0038015	-19.007
2288		SLV 8	-0.0051863	-25.932	SLV 9	-0.0030581	-15.291
2289		SLV 7	-0.0049186	-24.593	SLV 10	-0.0037644	-18.822
2290		SLV 12	-0.0048734	-24.367	SLV 5	-0.0038976	-19.488
2291		SLV 11	-0.0051809	-25.905	SLV 6	-0.0029502	-14.751
2292		SLV 7	-0.004873	-24.365	SLV 10	-0.0039346	-19.673
2293		SLV 7	-0.0049189	-24.595	SLV 10	-0.0037252	-18.626
2294		SLV 8	-0.0051211	-25.606	SLV 9	-0.0030897	-15.448
2295		SLV 12	-0.004885	-24.425	SLV 5	-0.0038814	-19.407
2296		SLV 11	-0.0051417	-25.708	SLV 6	-0.0029569	-14.784
2297		SLV 12	-0.0048511	-24.256	SLV 5	-0.0040125	-20.063
2298		SLV 12	-0.0048804	-24.402	SLV 5	-0.0038575	-19.288
2299		SLV 7	-0.0049132	-24.566	SLV 10	-0.0036815	-18.407
2300		SLV 12	-0.0048145	-24.073	SLV 5	-0.0040358	-20.179
2301		SLV 7	-0.004848	-24.24	SLV 10	-0.0039785	-19.893
2302		SLV 12	-0.0048871	-24.435	SLV 5	-0.003985	-19.925
2303		SLV 7	-0.0049332	-24.666	SLV 10	-0.0039118	-19.559
2304		SLV 8	-0.0050399	-25.199	SLV 9	-0.0031417	-15.708
2305		SLV 12	-0.0048664	-24.332	SLV 5	-0.0038306	-19.153
2306		SLV 11	-0.0050874	-25.437	SLV 6	-0.0029801	-14.9
2307		SLV 12	-0.0048515	-24.258	SLV 5	-0.0037979	-18.99
2308		SLV 8	-0.0048057	-24.029	SLV 9	-0.0036067	-18.033
2309		SLV 8	-0.0048158	-24.079	SLV 9	-0.0036587	-18.293
2310		SLV 8	-0.0048284	-24.142	SLV 9	-0.0037081	-18.541
2311		SLV 11	-0.0048992	-24.496	SLV 6	-0.0036302	-18.151
2312		SLV 8	-0.0048931	-24.466	SLV 9	-0.0032822	-16.411
2313		SLV 8	-0.0048031	-24.015	SLV 9	-0.0034908	-17.454
2314		SLV 8	-0.0049604	-24.802	SLV 9	-0.0032079	-16.039
2315		SLV 11	-0.0048815	-24.407	SLV 6	-0.0035667	-17.834
2316		SLV 8	-0.0048415	-24.208	SLV 9	-0.0037556	-18.778
2317		SLV 8	-0.0048018	-24.009	SLV 9	-0.0035512	-17.756
2318		SLV 8	-0.004817	-24.085	SLV 9	-0.0034254	-17.127
2319		SLV 11	-0.0048689	-24.344	SLV 6	-0.0034967	-17.483
2320		SLV 8	-0.0048462	-24.231	SLV 9	-0.003355	-16.775
2321		SLV 11	-0.005029	-25.145	SLV 6	-0.0030187	-15.094
2322		SLV 11	-0.0048612	-24.306	SLV 6	-0.0034236	-17.118
2323		SLV 11	-0.0048699	-24.349	SLV 6	-0.0032738	-16.369
2324		SLV 11	-0.0048607	-24.303	SLV 6	-0.0033487	-16.744
2325		SLV 11	-0.0049267	-24.633	SLV 6	-0.0031322	-15.661
2326		SLV 11	-0.0048927	-24.464	SLV 6	-0.0032004	-16.002
2327		SLV 11	-0.0049742	-24.871	SLV 6	-0.0030699	-15.35
2328		SLV 8	-0.0052534	-26.267	SLV 9	-0.0029883	-14.942
2329		SLV 11	-0.0052385	-26.192	SLV 6	-0.0028903	-14.452
2330		SLV 8	-0.0053892	-26.946	SLV 9	-0.0029212	-14.56
2331		SLV 11	-0.0053252	-26.626	SLV 6	-0.0028591	-14.296
2332		SLV 12	-0.0048881	-24.44	SLV 5	-0.0041194	-20.597
2333		SLV 12	-0.0048095	-24.047	SLV 5	-0.0041237	-20.619
2334		SLV 7	-0.0050458	-25.229	SLV 10	-0.0039495	-19.747
2335		SLV 7	-0.004921	-24.605	SLV 10	-0.0040656	-20.328
2336		SLV 7	-0.0048331	-24.165	SLV 10	-0.0040796	-20.398
2337		SLV 12	-0.0050014	-25.007	SLV 5	-0.0040368	-20.184
2338		SLV 12	-0.0048529	-24.265	SLV 5	-0.0041295	-20.648
2339		SLV 7	-0.0048018	-24.009	SLV 10	-0.0040835	-20.417
2340		SLV 12	-0.0047845	-23.923	SLV 5	-0.0041258	-20.629
2341		SLV 7	-0.004882	-24.41	SLV 10	-0.0040816	-20.408
2342		SLV 7	-0.0047753	-23.876	SLV 10	-0.0040844	-20.422
2343		SLV 12	-0.0047602	-23.801	SLV 5	-0.0041228	-20.614
2344		SLV 11	-0.0046043	-23.021	SLV 6	-0.0040741	-20.37
2345		SLV 11	-0.004609	-23.045	SLV 6	-0.0040725	-20.362
2346		SLV 7	-0.0047506	-23.753	SLV 10	-0.0040823	-20.412
2347		SLV 11	-0.0046151	-23.076	SLV 6	-0.0040712	-20.356
2348		SLV 7	-0.0046223	-23.112	SLV 10	-0.0040701	-20.351
2349		SLV 7	-0.0046307	-23.153	SLV 10	-0.0040694	-20.347
2350		SLV 12	-0.0047372	-23.686	SLV 5	-0.004117	-20.585
2351		SLV 7	-0.0046402	-23.201	SLV 10	-0.0040691	-20.346
2352		SLV 7	-0.0046911	-23.456	SLV 10	-0.0040728	-20.364
2353		SLV 7	-0.0047086	-23.543	SLV 10	-0.0040757	-20.378
2354		SLV 7	-0.0046763	-23.381	SLV 10	-0.0040711	-20.356
2355		SLV 7	-0.0046511	-23.256	SLV 10	-0.0040694	-20.347
2356		SLV 7	-0.0047288	-23.644	SLV 10	-0.0040794	-20.397
2357		SLV 7	-0.0046634	-23.317	SLV 10	-0.0040703	-20.351
2358		SLV 12	-0.0047167	-23.583	SLV 5	-0.0041105	-20.553
2359		SLV 8	-0.005152	-25.76	SLV 9	-0.0030307	-15.154
2360		SLV 7	-0.0050651	-25.325	SLV 10	-0.0039043	-19.522
2361		SLV 11	-0.0046048	-23.024	SLV 6	-0.004079	-20.395
2362		SLV 12	-0.0046045	-23.022	SLV 5	-0.0040812	-20.406
2363		SLV 12	-0.0046077	-23.038	SLV 5	-0.0040816	-20.408
2364		SLV 12	-0.0046591	-23.296	SLV 5	-0.0040924	-20.462
2365		SLV 12	-0.0046718	-23.359	SLV 5	-0.0040965	-20.483
2366		SLV 12	-0.0047028	-23.514	SLV 5	-0.0041076	-20.538
2367		SLV 12	-0.0046865	-23.432	SLV 5	-0.0041017	-20.509
2368		SLV 12	-0.0046487	-23.244	SLV 5	-0.0040897	-20.449
2369		SLV 12	-0.0046123	-23.061	SLV 5	-0.0040825	-20.412
2370		SLV 11	-0.005184	-25.92	SLV 6	-0.0028887	-14.443
2371		SLV 12	-0.0046394	-23.197	SLV 5	-0.0040875	-20.437
2372		SLV 12	-0.0046176	-23.088	SLV 5	-0.0040833	-20.416
2373		SLV 12	-0.0046311	-23.156	SLV 5	-0.0040857	-20.428
2374		SLV 12	-0.0046238	-23.119	SLV 5	-0.0040843	-20.422
2375		SLV 12	-0.0050193	-25.096	SLV 5	-0.0040074	-20.037
2376		SLV 7	-0.0050621	-25.311	SLV 10	-0.0038527	-19.264
2377		SLV 12	-0.0050175	-25.088	SLV 5	-0.0039737	-19.869
2378		SLV 7	-0.0050523	-25.261	SLV 10	-0.0037989	-18.995
2379		SLV 8	-0.0050641	-25.32	SLV 9	-0.0030933	-15.466
2380		SLV 11	-0.0051268	-25.634	SLV 6	-0.0029186	-14.593
2381		SLV 12	-0.0049891	-24.946	SLV 5	-0.00414	-20.7
2382		SLV 7	-0.0050271	-25.136	SLV 10	-0.0040744	-20.372
2383		SLV 12	-0.0050244	-25.122	SLV 5	-0.0041129	-20.565
2384		SLV 7	-0.0050684	-25.342	SLV 10	-0.0040385	-20.193
2385		SLV 12	-0.0050031	-25.015	SLV 5	-0.0039375	-19.687

Nodo	Pressione minima			Pressione massima			
	Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
2386	SLV 8		-0.0048782	-24.391	SLV 9	-0.0036237	-18.119
2387	SLV 8		-0.0048959	-24.479	SLV 9	-0.0036866	-18.43
2388	SLV 8		-0.0049884	-24.942	SLV 9	-0.003168	-15.84
2389	SLV 8		-0.0049157	-24.579	SLV 9	-0.0037453	-18.726
2390	SLV 7		-0.0050341	-25.17	SLV 10	-0.0037399	-18.7
2391	SLV 8		-0.0049284	-24.642	SLV 9	-0.0032502	-16.251
2392	SLV 8		-0.0048654	-24.327	SLV 9	-0.0035577	-17.789
2393	SLV 8		-0.00486	-24.3	SLV 9	-0.0034871	-17.436
2394	SLV 8		-0.0048664	-24.332	SLV 9	-0.0034118	-17.059
2395	SLV 8		-0.0048882	-24.441	SLV 9	-0.0033322	-16.661
2396	SLV 12		-0.0049838	-24.919	SLV 5	-0.003902	-19.51
2397	SLV 12		-0.0049587	-24.794	SLV 5	-0.0038572	-19.286
2398	SLV 11		-0.0050737	-25.368	SLV 6	-0.0029636	-14.818
2399	SLV 8		-0.004939	-24.695	SLV 9	-0.0038037	-19.019
2400	SLV 11		-0.0050074	-25.037	SLV 6	-0.003674	-18.37
2401	SLV 11		-0.0049813	-24.906	SLV 6	-0.0035985	-17.992
2402	SLV 11		-0.004961	-24.805	SLV 6	-0.0035165	-17.582
2403	SLV 11		-0.0049464	-24.732	SLV 6	-0.0034315	-17.158
2404	SLV 11		-0.0049393	-24.696	SLV 6	-0.0033452	-16.726
2405	SLV 11		-0.0049421	-24.711	SLV 6	-0.0032592	-16.296
2406	SLV 11		-0.0050245	-25.123	SLV 6	-0.0030249	-15.124
2407	SLV 11		-0.0049848	-24.924	SLV 6	-0.0030965	-15.483
2408	SLV 11		-0.0049574	-24.787	SLV 6	-0.0031754	-15.877
2409	SLV 12		-0.0050022	-25.011	SLV 5	-0.0041737	-20.868
2410	SLV 7		-0.0051142	-25.571	SLV 10	-0.0040396	-20.198
2411	SLV 7		-0.0050387	-25.194	SLV 10	-0.004112	-20.56
2412	SLV 12		-0.0050703	-25.352	SLV 5	-0.0041214	-20.607
2413	SLV 8		-0.0054027	-27.014	SLV 9	-0.0028212	-14.106
2414	SLV 8		-0.0052874	-26.437	SLV 9	-0.0028885	-14.442
2415	SLV 8		-0.005181	-25.905	SLV 9	-0.0029617	-14.808
2416	SLV 8		-0.0050892	-25.446	SLV 9	-0.0030424	-15.212
2417	SLV 8		-0.0050156	-25.078	SLV 9	-0.0031293	-15.647
2418	SLV 8		-0.0049621	-24.81	SLV 9	-0.0032196	-16.098
2419	SLV 8		-0.0049286	-24.643	SLV 9	-0.0033103	-16.551
2420	SLV 8		-0.0049137	-24.569	SLV 9	-0.0033988	-16.994
2421	SLV 8		-0.0049144	-24.572	SLV 9	-0.0034836	-17.418
2422	SLV 8		-0.0049269	-24.635	SLV 9	-0.003564	-17.82
2423	SLV 8		-0.0049474	-24.737	SLV 9	-0.0036399	-18.199
2424	SLV 8		-0.0049726	-24.863	SLV 9	-0.0037119	-18.56
2425	SLV 8		-0.0049998	-24.999	SLV 9	-0.0037808	-18.904
2426	SLV 8		-0.0050275	-25.138	SLV 9	-0.0038472	-19.236
2427	SLV 12		-0.0050557	-25.278	SLV 5	-0.0039105	-19.552
2428	SLV 12		-0.0050891	-25.446	SLV 5	-0.0039655	-19.827
2429	SLV 12		-0.0051235	-25.618	SLV 5	-0.0040158	-20.079
2430	SLV 12		-0.005152	-25.76	SLV 5	-0.0040668	-20.334
2431	SLV 12		-0.0051722	-25.861	SLV 5	-0.0041183	-20.591
2432	SLV 12		-0.0051822	-25.911	SLV 5	-0.0041677	-20.838
2433	SLV 12		-0.0051798	-25.899	SLV 5	-0.0042109	-21.054
2434	SLV 12		-0.0051617	-25.808	SLV 5	-0.0042416	-21.208
2435	SLV 12		-0.0051269	-25.635	SLV 5	-0.0042587	-21.294
2436	SLV 12		-0.0050845	-25.423	SLV 5	-0.0042661	-21.331
2437	SLV 12		-0.0050408	-25.204	SLV 5	-0.0042671	-21.336
2438	SLV 12		-0.0049989	-24.995	SLV 5	-0.0042635	-21.318
2439	SLV 12		-0.004961	-24.805	SLV 5	-0.0042568	-21.284
2440	SLV 12		-0.0049275	-24.638	SLV 5	-0.0042482	-21.241
2441	SLV 12		-0.0048984	-24.492	SLV 5	-0.0042389	-21.195
2442	SLV 12		-0.0048733	-24.367	SLV 5	-0.0042299	-21.15
2443	SLV 12		-0.0048516	-24.258	SLV 5	-0.0042217	-21.108
2444	SLV 12		-0.0048328	-24.164	SLV 5	-0.0042145	-21.072
2445	SLV 12		-0.0048164	-24.082	SLV 5	-0.0042084	-21.042
2446	SLV 12		-0.0048022	-24.011	SLV 5	-0.0042034	-21.017
2447	SLV 12		-0.0047897	-23.949	SLV 5	-0.0041994	-20.997
2448	SLV 12		-0.0047788	-23.894	SLV 5	-0.0041962	-20.981
2449	SLV 12		-0.0047693	-23.847	SLV 5	-0.0041937	-20.969
2450	SLV 12		-0.0047612	-23.806	SLV 5	-0.0041919	-20.959
2451	SLV 12		-0.0047543	-23.771	SLV 5	-0.0041906	-20.953
2452	SLV 12		-0.0047487	-23.744	SLV 5	-0.0041898	-20.949
2453	SLV 12		-0.0047446	-23.723	SLV 5	-0.0041895	-20.948
2454	SLV 12		-0.0047419	-23.71	SLV 5	-0.0041897	-20.948
2455	SLV 11		-0.0047432	-23.716	SLV 6	-0.004188	-20.94
2456	SLV 11		-0.0047466	-23.733	SLV 6	-0.004186	-20.93
2457	SLV 11		-0.0047517	-23.759	SLV 6	-0.0041844	-20.922
2458	SLV 11		-0.0047583	-23.791	SLV 6	-0.0041831	-20.915
2459	SLV 7		-0.0047662	-23.831	SLV 10	-0.0041822	-20.911
2460	SLV 7		-0.0047754	-23.877	SLV 10	-0.0041817	-20.908
2461	SLV 7		-0.0047859	-23.929	SLV 10	-0.0041817	-20.908
2462	SLV 7		-0.0047978	-23.989	SLV 10	-0.0041823	-20.911
2463	SLV 7		-0.0048112	-24.056	SLV 10	-0.0041835	-20.918
2464	SLV 7		-0.0048264	-24.132	SLV 10	-0.0041855	-20.928
2465	SLV 7		-0.0048437	-24.218	SLV 10	-0.0041884	-20.942
2466	SLV 7		-0.0048635	-24.317	SLV 10	-0.0041922	-20.961
2467	SLV 7		-0.0048862	-24.431	SLV 10	-0.0041967	-20.984
2468	SLV 7		-0.0049127	-24.563	SLV 10	-0.0042017	-21.009
2469	SLV 7		-0.0049434	-24.717	SLV 10	-0.0042067	-21.033
2470	SLV 7		-0.0049793	-24.896	SLV 10	-0.0042107	-21.053
2471	SLV 7		-0.0050205	-25.102	SLV 10	-0.0042126	-21.063
2472	SLV 7		-0.0050665	-25.333	SLV 10	-0.0042109	-21.055
2473	SLV 7		-0.0051155	-25.578	SLV 10	-0.0042043	-21.022
2474	SLV 7		-0.0051637	-25.818	SLV 10	-0.0041907	-20.954
2475	SLV 7		-0.0052038	-26.019	SLV 10	-0.0041663	-20.832
2476	SLV 7		-0.0052257	-26.128	SLV 10	-0.0041276	-20.638
2477	SLV 7		-0.0052313	-26.157	SLV 10	-0.0040733	-20.367
2478	SLV 7		-0.0052237	-26.118	SLV 10	-0.0040094	-20.047
2479	SLV 7		-0.0052048	-26.024	SLV 10	-0.0039395	-19.698
2480	SLV 7		-0.0051767	-25.884	SLV 10	-0.0038665	-19.332
2481	SLV 7		-0.005142	-25.71	SLV 10	-0.0037912	-18.956
2482	SLV 11		-0.0051046	-25.523	SLV 6	-0.0037127	-18.563
2483	SLV 11		-0.0050715	-25.357	SLV 6	-0.0036267	-18.133
2484	SLV 11		-0.0050446	-25.223	SLV 6	-0.003534	-17.67

Nodo Ind.	Cont.	Pressione minima		Pressione massima		
		uz	Valore	Cont.	uz	Valore
2485	SLV 11	-0.0050235	-25.118	SLV 6	-0.0034384	-17.192
2486	SLV 11	-0.0050102	-25.051	SLV 6	-0.0033416	-16.708
2487	SLV 11	-0.0050007	-25.035	SLV 6	-0.0032455	-16.228
2488	SLV 11	-0.0050156	-25.078	SLV 6	-0.0031523	-15.761
2489	SLV 11	-0.0050369	-25.184	SLV 6	-0.0030642	-15.321
2490	SLV 11	-0.0050704	-25.352	SLV 6	-0.0029836	-14.918
2491	SLV 11	-0.0051151	-25.575	SLV 6	-0.0029127	-14.563
2492	SLV 11	-0.0051691	-25.845	SLV 6	-0.0028531	-14.265
2493	SLV 11	-0.0052308	-26.154	SLV 6	-0.0028056	-14.028
2494	SLV 11	-0.0052987	-26.494	SLV 6	-0.0027697	-13.849
2495	SLV 11	-0.0053705	-26.853	SLV 6	-0.0027418	-13.709

8.4 Pressioni terreno in SLE/SLD



Rappresentazione in pianta delle massime compressioni sul terreno in famiglie SLE/SLD.

Nodo: Nodo che interagisce col terreno.

Ind.: indice del nodo.

Pressione minima: situazione in cui si verifica la pressione minima nel nodo.

Cont.: nome breve della condizione o combinazione di carico a cui si riferisce la pressione minima.

uz: spostamento massimo verticale del nodo. [m]

Valore: pressione minima sul terreno del nodo. [kN/m²]

Pressione massima: situazione in cui si verifica la pressione massima nel nodo.

Cont.: nome breve della condizione o combinazione di carico a cui si riferisce la pressione massima.

uz: spostamento minimo verticale del nodo. [m]

Valore: pressione massima sul terreno del nodo. [kN/m²]

Compressione estrema massima -40.486 al nodo di indice 86, di coordinate x = 24.11, y = 0, z = -0.6, nel contesto SLD 10.

Spostamento estremo minimo -0.0080972 al nodo di indice 86, di coordinate x = 24.11, y = 0, z = -0.6, nel contesto SLD 10.

Spostamento estremo massimo -0.0026953 al nodo di indice 1227, di coordinate x = 16.74, y = 3.78, z = -0.6, nel contesto SLD 6.

Nodo Ind.	Cont.	Pressione minima		Pressione massima		
		uz	Valore	Cont.	uz	Valore
3	SLD 5	-0.0078303	-39.152	SLD 12	-0.0066036	-33.018
4	SLD 5	-0.0077842	-38.921	SLD 12	-0.0065793	-32.897
5	SLD 5	-0.007748	-38.74	SLD 12	-0.0065646	-32.823
6	SLD 5	-0.007718	-38.59	SLD 12	-0.0065556	-32.778
7	SLD 5	-0.0076915	-38.457	SLD 12	-0.00655	-32.75
8	SLD 5	-0.0076674	-38.337	SLD 12	-0.0065468	-32.734
9	SLD 5	-0.007645	-38.225	SLD 12	-0.0065456	-32.728
10	SLD 5	-0.0076233	-38.116	SLD 12	-0.0065463	-32.732

Nodo	Pressione minima			Pressione massima			
	Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
11		SLD 5	-0.0076008	-38.004	SLD 12	-0.0065487	-32.744
12		SLD 5	-0.0075754	-37.877	SLD 12	-0.006553	-32.765
13		SLE RA 4	-0.0075648	-37.824	SLD 12	-0.0065567	-32.784
14		SLE RA 4	-0.0075561	-37.781	SLD 12	-0.0065598	-32.799
15		SLE RA 4	-0.00754	-37.7	SLD 12	-0.0065576	-32.788
16		SLE RA 4	-0.0075065	-37.533	SLD 12	-0.0065413	-32.707
17		SLE RA 4	-0.0074775	-37.387	SLD 12	-0.0065245	-32.622
18		SLE RA 4	-0.0073973	-36.987	SLD 12	-0.0064472	-32.36
19		SLE RA 4	-0.0073082	-36.541	SLD 12	-0.0064115	-32.058
20		SLE RA 4	-0.007223	-36.115	SLD 12	-0.0063538	-31.769
21		SLE RA 4	-0.0071482	-35.741	SLD 12	-0.0063043	-31.522
22		SLE RA 4	-0.0070888	-35.444	SLD 12	-0.0062674	-31.337
23		SLE RA 4	-0.0070483	-35.241	SLD 12	-0.0062458	-31.229
24		SLE RA 4	-0.0070285	-35.143	SLD 12	-0.0062414	-31.207
25		SLE RA 4	-0.0070303	-35.152	SLD 12	-0.0062547	-31.273
26		SLE RA 4	-0.0070533	-35.267	SLD 12	-0.0062854	-31.427
27		SLE RA 4	-0.007096	-35.48	SLD 12	-0.0063322	-31.661
28		SLE RA 4	-0.0071554	-35.777	SLD 12	-0.0063928	-31.964
29		SLE RA 4	-0.0072277	-36.138	SLD 11	-0.0064631	-32.316
30		SLE RA 4	-0.0073066	-36.533	SLD 11	-0.0065359	-32.679
31		SLE RA 4	-0.0073819	-36.91	SLD 11	-0.0066059	-33.029
32		SLE RA 4	-0.0074399	-37.2	SLD 11	-0.0066608	-33.304
33		SLE RA 4	-0.0074849	-37.425	SLD 11	-0.0067049	-33.524
34		SLE RA 4	-0.0075171	-37.585	SLD 11	-0.0067379	-33.69
35		SLE RA 4	-0.007537	-37.685	SLD 11	-0.0067601	-33.8
36		SLE RA 4	-0.0075459	-37.73	SLD 11	-0.0067723	-33.861
37		SLE RA 4	-0.0075467	-37.733	SLD 11	-0.0067773	-33.886
38		SLE RA 4	-0.0075423	-37.712	SLD 11	-0.0067782	-33.891
39		SLE RA 4	-0.0075336	-37.668	SLD 11	-0.0067764	-33.882
40		SLE RA 4	-0.007522	-37.61	SLD 11	-0.0067727	-33.863
41		SLE RA 4	-0.0075088	-37.544	SLD 11	-0.0067678	-33.839
42		SLE RA 4	-0.0074945	-37.473	SLD 11	-0.0067619	-33.809
43		SLE RA 4	-0.0074794	-37.397	SLD 11	-0.0067546	-33.773
44		SLE RA 4	-0.0074643	-37.321	SLD 11	-0.0067463	-33.732
45		SLE RA 4	-0.0074502	-37.251	SLD 11	-0.0067383	-33.692
46		SLE RA 4	-0.0074423	-37.211	SLD 11	-0.0067333	-33.667
47		SLE RA 4	-0.0074409	-37.204	SLD 8	-0.0067299	-33.65
48		SLE RA 4	-0.0074419	-37.21	SLD 8	-0.0067279	-33.639
49		SLE RA 4	-0.0074423	-37.212	SLD 8	-0.0067247	-33.624
50		SLE RA 4	-0.0074415	-37.208	SLD 8	-0.0067201	-33.601
51		SLE RA 4	-0.0074397	-37.198	SLD 8	-0.0067144	-33.572
52		SLE RA 4	-0.0074364	-37.182	SLD 8	-0.0067075	-33.538
53		SLE RA 4	-0.0074306	-37.153	SLD 8	-0.0066986	-33.493
54		SLE RA 4	-0.0074221	-37.11	SLD 4	-0.0066839	-33.42
55		SLE RA 4	-0.0074085	-37.042	SLD 4	-0.0066643	-33.322
56		SLE RA 4	-0.0073862	-36.931	SLD 4	-0.0066376	-33.188
57		SLE RA 4	-0.0073519	-36.759	SLD 4	-0.0065996	-32.998
58		SLE RA 4	-0.0073046	-36.523	SLD 4	-0.0065503	-32.752
59		SLE RA 4	-0.0072441	-36.22	SLD 4	-0.0064905	-32.452
60		SLE RA 4	-0.00717	-35.85	SLD 4	-0.0064216	-32.108
61		SLE RA 4	-0.0070773	-35.387	SLD 4	-0.00634	-31.7
62		SLE RA 4	-0.0069808	-34.904	SLD 4	-0.0062585	-31.293
63		SLE RA 4	-0.0068906	-34.453	SLD 7	-0.0061832	-30.916
64		SLE RA 4	-0.006813	-34.065	SLD 7	-0.0061045	-30.523
65		SLE RA 4	-0.0067522	-33.761	SLD 7	-0.0060392	-30.196
66		SLE RA 4	-0.0067112	-33.556	SLD 7	-0.0059898	-29.949
67		SLE RA 4	-0.0066692	-33.46	SLD 7	-0.005958	-29.79
68		SLE RA 4	-0.0066952	-33.476	SLD 7	-0.0059446	-29.723
69		SLE RA 4	-0.0067207	-33.603	SLD 7	-0.0059494	-29.747
70		SLE RA 4	-0.0067669	-33.834	SLD 7	-0.0059713	-29.857
71		SLE RA 4	-0.0068312	-34.156	SLD 7	-0.0060083	-30.042
72		SLE RA 4	-0.0069098	-34.549	SLD 7	-0.0060572	-30.286
73		SLE RA 4	-0.0069965	-34.983	SLD 7	-0.0061132	-30.566
74		SLE RA 4	-0.0070805	-35.403	SLD 7	-0.0061677	-30.839
75		SLE RA 4	-0.007153	-35.765	SLD 7	-0.0062138	-31.069
76		SLE RA 4	-0.0072106	-36.053	SLD 7	-0.006248	-31.24
77		SLE RA 4	-0.0072567	-36.284	SLD 7	-0.0062711	-31.356
78		SLE RA 4	-0.0072964	-36.482	SLD 7	-0.0062847	-31.423
79		SLE RA 4	-0.0073343	-36.671	SLD 7	-0.0062913	-31.457
80		SLD 10	-0.0073965	-36.983	SLD 7	-0.0062957	-31.479
81		SLD 10	-0.0074955	-37.477	SLD 7	-0.0062998	-31.499
82		SLD 10	-0.0075968	-37.984	SLD 7	-0.0063043	-31.522
83		SLD 10	-0.0077077	-38.538	SLD 7	-0.0063106	-31.553
84		SLD 10	-0.007828	-39.14	SLD 7	-0.0063202	-31.601
85		SLD 10	-0.0079583	-39.791	SLD 7	-0.006336	-31.68
86		SLD 10	-0.0080972	-40.486	SLD 7	-0.00636	-31.8
87		SLE RA 4	-0.0072272	-36.136	SLD 12	-0.0062998	-31.499
88		SLE RA 4	-0.0072496	-36.248	SLD 12	-0.0063089	-31.545
89		SLE RA 4	-0.0072577	-36.289	SLD 12	-0.0063068	-31.534
90		SLE RA 4	-0.0071739	-35.87	SLD 12	-0.0062652	-31.326
91		SLE RA 4	-0.0072624	-36.312	SLD 12	-0.0063027	-31.513
92		SLD 5	-0.0072958	-36.479	SLD 12	-0.0063113	-31.557
93		SLE RA 4	-0.0071374	-35.687	SLD 11	-0.0064166	-32.093
94		SLE RA 4	-0.0071029	-35.514	SLD 12	-0.0062156	-31.078
95		SLE RA 4	-0.007129	-35.645	SLD 11	-0.0064134	-32.067
96		SLE RA 4	-0.0069017	-34.508	SLD 11	-0.0061856	-30.928
97		SLE RA 4	-0.0071131	-35.565	SLD 11	-0.0063912	-31.956
98		SLE RA 4	-0.0068296	-34.148	SLD 11	-0.0061191	-30.596
99		SLE RA 4	-0.0066841	-33.42	SLD 4	-0.0059999	-30
100		SLE RA 4	-0.0067636	-33.818	SLD 12	-0.0060549	-30.275
101		SLE RA 4	-0.0067097	-33.549	SLD 12	-0.006	-30
102		SLE RA 4	-0.0065967	-32.983	SLD 4	-0.0059261	-29.63
103		SLE RA 4	-0.0066713	-33.357	SLD 12	-0.0059577	-29.788
104		SLE RA 4	-0.007014	-35.07	SLD 12	-0.0061529	-30.765
105		SLE RA 4	-0.006515	-32.575	SLD 7	-0.0058584	-29.292
106		SLE RA 4	-0.0070539	-35.269	SLD 11	-0.0063307	-31.653
107		SLE RA 4	-0.006445	-32.225	SLD 7	-0.0057873	-28.936
108		SLE RA 4	-0.0069294	-34.647	SLD 4	-0.0062312	-31.156
109		SLE RA 4	-0.0066502	-33.251	SLD 12	-0.0059294	-29.647

Nodo	Pressione minima			Pressione massima			
	Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
110	SLE RA 4		-0.0069544	-34.772	SLD 11	-0.0062355	-31.177
111	SLE RA 4		-0.0070081	-35.405	SLD 11	-0.0063589	-31.794
112	SLE RA 4		-0.0070058	-35.029	SLD 8	-0.0063274	-31.637
113	SLE RA 4		-0.0070069	-35.035	SLD 11	-0.0062854	-31.427
114	SLE RA 4		-0.0063865	-31.932	SLD 7	-0.005725	-28.625
115	SLE RA 4		-0.0069538	-34.769	SLD 4	-0.0062597	-31.298
116	SLE RA 4		-0.0068198	-34.099	SLD 4	-0.0061226	-30.613
117	SLE RA 4		-0.0066432	-33.216	SLD 12	-0.0059128	-29.564
118	SLE RA 4		-0.0069889	-34.945	SLD 4	-0.006305	-31.525
119	SLE RA 4		-0.0069737	-34.869	SLD 4	-0.0062842	-31.421
120	SLE RA 4		-0.0067482	-33.741	SLD 4	-0.0060565	-30.283
121	SLE RA 4		-0.0063466	-31.733	SLD 7	-0.0056777	-28.388
122	SLE RA 4		-0.0070012	-35.006	SLD 8	-0.0063268	-31.634
123	SLE RA 4		-0.0068723	-34.361	SLD 4	-0.0061743	-30.872
124	SLE RA 4		-0.0066609	-33.304	SLD 12	-0.0059165	-29.582
125	SLE RA 4		-0.0069159	-34.579	SLD 12	-0.006083	-30.415
126	SLE RA 4		-0.0066986	-33.493	SLD 12	-0.0059367	-29.684
127	SLE RA 4		-0.00683	-34.15	SLD 12	-0.0060233	-30.116
128	SLE RA 4		-0.0063268	-31.634	SLD 7	-0.0056467	-28.233
129	SLE RA 4		-0.0067553	-33.777	SLD 12	-0.0059726	-29.863
130	SLE RA 4		-0.0069899	-34.949	SLD 7	-0.006037	-30.185
131	SLE RA 4		-0.0070461	-35.231	SLD 7	-0.0060612	-30.306
132	SLD 10		-0.0071246	-35.623	SLD 7	-0.0060851	-30.426
133	SLE RA 4		-0.006358	-31.79	SLD 7	-0.0056643	-28.215
134	SLE RA 4		-0.006329	-31.645	SLD 7	-0.0056337	-28.168
135	SLE RA 4		-0.0069296	-34.648	SLD 7	-0.006005	-30.025
136	SLE RA 4		-0.0068001	-34	SLD 7	-0.0059247	-29.624
137	SLE RA 4		-0.0068687	-34.343	SLD 7	-0.0059688	-29.844
138	SLE RA 4		-0.0070855	-35.428	SLD 11	-0.0063801	-31.9
139	SLE RA 4		-0.0067208	-33.604	SLD 7	-0.0058718	-29.359
140	SLE RA 4		-0.0064042	-32.021	SLD 7	-0.0056665	-28.332
141	SLE RA 4		-0.0066342	-33.171	SLD 7	-0.0058136	-29.068
142	SLE RA 4		-0.0065473	-32.737	SLD 7	-0.0057558	-28.779
143	SLE RA 4		-0.0064686	-32.343	SLD 7	-0.0057051	-28.526
144	SLD 10		-0.0072345	-36.172	SLD 7	-0.0061064	-30.532
145	SLE RA 4		-0.0070717	-35.359	SLD 11	-0.0063732	-31.866
146	SLD 5		-0.0074227	-37.114	SLD 12	-0.0063588	-31.794
147	SLD 5		-0.0072825	-36.413	SLD 12	-0.0062853	-31.427
148	SLD 5		-0.007469	-37.345	SLD 12	-0.0063859	-31.93
149	SLD 10		-0.0073511	-36.756	SLD 7	-0.006128	-30.64
150	SLD 5		-0.0073668	-36.834	SLD 12	-0.006326	-31.63
151	SLD 5		-0.0073209	-36.604	SLD 12	-0.0063017	-31.509
152	SLE RA 4		-0.0069773	-34.887	SLD 12	-0.0063249	-31.625
153	SLE RA 4		-0.0069746	-34.873	SLD 8	-0.0063205	-31.602
154	SLE RA 4		-0.0069714	-34.857	SLD 8	-0.0063043	-31.521
155	SLE RA 4		-0.006981	-34.905	SLD 11	-0.0063261	-31.631
156	SLE RA 4		-0.0069921	-34.961	SLD 11	-0.0063318	-31.659
157	SLE RA 4		-0.0070395	-35.197	SLD 11	-0.0063508	-31.754
158	SLE RA 4		-0.0070188	-35.094	SLD 11	-0.0063388	-31.694
159	SLE RA 4		-0.0069897	-34.949	SLD 11	-0.0063248	-31.624
160	SLE RA 4		-0.0070015	-35.008	SLD 11	-0.0063296	-31.648
161	SLD 10		-0.007474	-37.37	SLD 7	-0.0061504	-30.752
162	SLE RA 4		-0.0069444	-34.722	SLD 8	-0.0062843	-31.421
163	SLE RA 4		-0.0069429	-34.714	SLD 8	-0.0062898	-31.449
164	SLE RA 4		-0.0069412	-34.706	SLD 8	-0.0062851	-31.425
165	SLD 5		-0.0075027	-37.513	SLD 12	-0.0064067	-32.033
166	SLD 10		-0.0076034	-38.017	SLD 7	-0.0061768	-30.884
167	SLD 10		-0.0077405	-38.702	SLD 7	-0.0062102	-31.051
168	SLD 10		-0.0078786	-39.393	SLD 7	-0.0062466	-31.233
169	SLD 5		-0.0076116	-38.058	SLD 12	-0.0064847	-32.424
170	SLD 5		-0.0075089	-37.544	SLD 12	-0.0064149	-32.074
171	SLE RA 4		-0.0068984	-34.492	SLD 12	-0.0060214	-30.107
172	SLE RA 4		-0.0069247	-34.623	SLD 12	-0.006036	-30.18
173	SLE RA 4		-0.0068559	-34.279	SLD 12	-0.005994	-29.97
174	SLE RA 4		-0.0069428	-34.714	SLD 12	-0.0060445	-30.222
175	SLE RA 4		-0.0067832	-33.916	SLD 12	-0.0059418	-29.709
176	SLD 5		-0.0069434	-34.717	SLD 12	-0.0060376	-30.188
177	SLE RA 4		-0.0066679	-33.34	SLD 11	-0.0060039	-30.019
178	SLE RA 4		-0.0066688	-33.344	SLD 11	-0.0060085	-30.043
179	SLE RA 4		-0.0066349	-33.175	SLD 11	-0.0059712	-29.856
180	SLE RA 4		-0.0066846	-33.423	SLD 12	-0.0058683	-29.342
181	SLE RA 4		-0.0065984	-32.992	SLD 11	-0.0059353	-29.676
182	SLE RA 4		-0.006506	-32.53	SLD 11	-0.0058472	-29.236
183	SLE RA 4		-0.0065543	-32.772	SLD 11	-0.005893	-29.465
184	SLE RA 4		-0.0064465	-32.233	SLD 11	-0.0057918	-28.959
185	SLE RA 4		-0.006526	-32.63	SLD 4	-0.0058926	-29.463
186	SLE RA 4		-0.0066463	-33.231	SLD 11	-0.0059928	-29.964
187	SLE RA 4		-0.006383	-31.915	SLD 11	-0.0057331	-28.666
188	SLE RA 4		-0.0063787	-31.893	SLD 4	-0.0057402	-28.701
189	SLE RA 4		-0.0063161	-31.581	SLD 4	-0.0056827	-28.414
190	SLE RA 4		-0.0064293	-32.147	SLD 4	-0.0057892	-28.946
191	SLE RA 4		-0.0064995	-32.498	SLD 4	-0.0058629	-29.314
192	SLE RA 4		-0.0063245	-31.622	SLD 12	-0.0056763	-28.382
193	SLE RA 4		-0.0062429	-31.214	SLD 4	-0.0056184	-28.092
194	SLE RA 4		-0.0062769	-31.385	SLD 12	-0.0056278	-28.139
195	SLE RA 4		-0.0064638	-32.319	SLD 4	-0.0058253	-29.126
196	SLE RA 4		-0.0061654	-30.827	SLD 4	-0.0055528	-27.764
197	SLE RA 4		-0.0060929	-30.465	SLD 8	-0.0054934	-27.467
198	SLE RA 4		-0.0065247	-32.623	SLD 4	-0.0058986	-29.493
199	SLE RA 4		-0.0065815	-32.908	SLD 12	-0.0057922	-28.961
200	SLD 5		-0.0072293	-36.147	SLD 12	-0.006222	-31.11
201	SLE RA 4		-0.0062292	-31.146	SLD 12	-0.0055784	-27.892
202	SLE RA 4		-0.0060219	-30.109	SLD 7	-0.0054226	-27.113
203	SLD 5		-0.0071515	-35.758	SLD 12	-0.0061658	-30.829
204	SLE RA 4		-0.0062092	-31.046	SLD 12	-0.0055523	-27.761
205	SLE RA 4		-0.0059655	-29.827	SLD 7	-0.0053634	-26.817
206	SLE RA 4		-0.0064993	-32.497	SLD 8	-0.0058844	-29.422
207	SLE RA 4		-0.0061973	-30.987	SLD 12	-0.0055325	-27.663
208	SLD 5		-0.0072866	-36.433	SLD 12	-0.0062655	-31.328

Nodo	Pressione minima			Pressione massima			
	Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
209	SLE RA 4		-0.0064701	-32.35	SLD 12	-0.0057096	-28.548
210	SLE RA 4		-0.0059266	-29.633	SLD 7	-0.0053182	-26.591
211	SLE RA 4		-0.0062139	-31.069	SLD 12	-0.0055365	-27.683
212	SLE RA 4		-0.0059141	-29.571	SLD 7	-0.005295	-26.475
213	SLE RA 4		-0.0065847	-32.923	SLD 11	-0.0059433	-29.717
214	SLD 5		-0.0070631	-35.316	SLD 12	-0.0061029	-30.514
215	SLE RA 4		-0.0062492	-31.246	SLD 12	-0.005556	-27.78
216	SLE RA 4		-0.005952	-29.76	SLD 7	-0.0053001	-26.501
217	SLE RA 4		-0.0063768	-31.884	SLD 12	-0.0056421	-28.211
218	SLE RA 4		-0.0063032	-31.516	SLD 12	-0.0055909	-27.955
219	SLE RA 4		-0.0064008	-32.004	SLD 7	-0.0055978	-27.989
220	SLE RA 4		-0.0064812	-32.406	SLD 7	-0.0056527	-28.263
221	SLE RA 4		-0.0059951	-29.976	SLD 7	-0.0053228	-26.614
222	SLE RA 4		-0.0063142	-31.571	SLD 7	-0.0055376	-27.688
223	SLE RA 4		-0.0059127	-29.563	SLD 7	-0.0052805	-26.402
224	SLE RA 4		-0.0062246	-31.123	SLD 7	-0.0054751	-27.376
225	SLD 5		-0.0069824	-34.912	SLD 12	-0.0060469	-30.235
226	SLE RA 4		-0.0065559	-32.779	SLD 7	-0.0057012	-28.506
227	SLE RA 4		-0.0060589	-30.294	SLD 7	-0.0053627	-26.814
228	SLE RA 4		-0.0061374	-30.687	SLD 7	-0.0054151	-27.076
229	SLD 10		-0.006943	-34.715	SLD 7	-0.0058892	-29.446
230	SLE RA 4		-0.006628	-33.14	SLD 7	-0.0057449	-28.725
231	SLE RA 4		-0.0064739	-32.369	SLD 8	-0.0058653	-29.326
232	SLD 10		-0.0068045	-34.022	SLD 7	-0.0058374	-29.187
233	SLE RA 4		-0.0067057	-33.529	SLD 7	-0.0057896	-28.948
234	SLE RA 4		-0.0065484	-32.742	SLD 11	-0.0059163	-29.582
235	SLD 5		-0.0073214	-36.607	SLD 12	-0.0062945	-31.473
236	SLD 10		-0.0070772	-35.386	SLD 7	-0.0059329	-29.664
237	SLD 5		-0.0068892	-34.446	SLD 12	-0.0059842	-29.921
238	SLE RA 4		-0.0064401	-32.2	SLD 8	-0.0058389	-29.194
239	SLE RA 4		-0.0065029	-32.514	SLD 11	-0.0058816	-29.408
240	SLE RA 4		-0.0064314	-32.157	SLD 8	-0.0058346	-29.173
241	SLD 10		-0.0072184	-36.092	SLD 7	-0.0059789	-29.895
242	SLE RA 4		-0.0064216	-32.108	SLD 8	-0.0058291	-29.146
243	SLE RA 4		-0.0064742	-32.371	SLD 11	-0.005862	-29.31
244	SLE RA 4		-0.0064204	-32.102	SLD 12	-0.0058358	-29.179
245	SLE RA 4		-0.0064148	-32.074	SLD 8	-0.0058288	-29.144
246	SLE RA 4		-0.0064308	-32.154	SLD 11	-0.0058388	-29.194
247	SLE RA 4		-0.0064521	-32.26	SLD 11	-0.0058479	-29.239
248	SLE RA 4		-0.006419	-32.095	SLD 11	-0.0058324	-29.162
249	SLE RA 4		-0.0064063	-32.032	SLD 8	-0.0058187	-29.094
250	SLE RA 4		-0.0064368	-32.184	SLD 11	-0.0058395	-29.198
251	SLD 10		-0.0073645	-36.822	SLD 7	-0.0060289	-30.144
252	SLD 10		-0.0075128	-37.564	SLD 7	-0.0060831	-30.416
253	SLD 10		-0.0076669	-38.335	SLD 7	-0.0061423	-30.712
254	SLE RA 4		-0.0065929	-32.964	SLD 12	-0.0057663	-28.832
255	SLE RA 4		-0.0065509	-32.755	SLD 12	-0.0057373	-28.687
256	SLE RA 4		-0.0066296	-33.148	SLD 12	-0.0057917	-28.958
257	SLD 5		-0.0074025	-37.013	SLD 12	-0.0063749	-31.875
258	SLE RA 4		-0.0064944	-32.472	SLD 12	-0.0056966	-28.483
259	SLE RA 4		-0.0066568	-33.284	SLD 12	-0.0058103	-29.051
260	SLE RA 4		-0.0064193	-32.096	SLD 12	-0.0056406	-28.203
261	SLD 5		-0.0072861	-36.43	SLD 12	-0.0062881	-31.44
262	SLE RA 4		-0.0066524	-33.262	SLD 12	-0.0058048	-29.024
263	SLE RA 4		-0.0061714	-30.857	SLD 11	-0.0055756	-27.878
264	SLE RA 4		-0.0062636	-31.318	SLD 12	-0.0055181	-27.591
265	SLE RA 4		-0.0061386	-30.693	SLD 11	-0.00554	-27.7
266	SLE RA 4		-0.0061553	-30.777	SLD 11	-0.0055581	-27.79
267	SLE RA 4		-0.0060367	-30.184	SLD 4	-0.0054589	-27.295
268	SLD 5		-0.0071667	-35.834	SLD 12	-0.0062008	-31.004
269	SLE RA 4		-0.0060013	-30.006	SLD 4	-0.0054223	-27.112
270	SLE RA 4		-0.0060505	-30.252	SLD 4	-0.0054769	-27.385
271	SLE RA 4		-0.0061006	-30.503	SLD 11	-0.0055033	-27.517
272	SLE RA 4		-0.0059119	-29.559	SLD 4	-0.0053355	-26.677
273	SLE RA 4		-0.0058563	-29.282	SLD 4	-0.0052848	-26.424
274	SLE RA 4		-0.00606	-30.3	SLD 11	-0.0054646	-27.323
275	SLE RA 4		-0.0060156	-30.078	SLD 11	-0.0054226	-27.113
276	SLE RA 4		-0.0059518	-29.759	SLD 4	-0.0053742	-26.871
277	SLE RA 4		-0.0057904	-28.952	SLD 4	-0.005227	-26.135
278	SLE RA 4		-0.0061467	-30.734	SLD 11	-0.0055576	-27.788
279	SLE RA 4		-0.0059631	-29.816	SLD 11	-0.0053738	-26.869
280	SLE RA 4		-0.0060437	-30.219	SLD 4	-0.0054774	-27.387
281	SLE RA 4		-0.0059082	-29.541	SLD 11	-0.005323	-26.615
282	SLE RA 4		-0.0057209	-28.604	SLD 4	-0.0051681	-25.841
283	SLE RA 4		-0.0058579	-29.29	SLD 12	-0.0052743	-26.372
284	SLE RA 4		-0.005656	-28.28	SLD 4	-0.005115	-25.575
285	SLE RA 4		-0.0058171	-29.086	SLD 12	-0.0052325	-26.163
286	SLD 5		-0.0070582	-35.291	SLD 12	-0.0061165	-30.583
287	SLE RA 4		-0.0056017	-28.009	SLD 7	-0.0050607	-25.304
288	SLE RA 4		-0.0057887	-28.944	SLD 12	-0.0052008	-26.004
289	SLD 5		-0.0069617	-34.808	SLD 12	-0.0060394	-30.197
290	SLD 5		-0.0068585	-34.293	SLD 12	-0.005958	-29.79
291	SLE RA 4		-0.0057662	-28.831	SLD 12	-0.0051736	-25.868
292	SLE RA 4		-0.0055486	-27.743	SLD 7	-0.0050055	-25.027
293	SLE RA 4		-0.0061213	-30.606	SLD 12	-0.0054081	-27.04
294	SLE RA 4		-0.0057552	-28.776	SLD 12	-0.0051558	-25.779
295	SLE RA 4		-0.0055122	-27.561	SLD 7	-0.004964	-24.82
296	SLD 5		-0.0067515	-33.757	SLD 12	-0.005875	-29.375
297	SLE RA 4		-0.0057695	-28.847	SLD 12	-0.0051591	-25.795
298	SLD 5		-0.0066558	-33.279	SLD 12	-0.0058019	-29.01
299	SLE RA 4		-0.0059828	-29.914	SLD 4	-0.0054311	-27.156
300	SLE RA 4		-0.0054925	-27.462	SLD 7	-0.004936	-24.68
301	SLE RA 4		-0.0057994	-28.997	SLD 12	-0.0051753	-25.877
302	SLE RA 4		-0.0060046	-30.023	SLD 12	-0.0053198	-26.599
303	SLE RA 4		-0.0060579	-30.289	SLD 11	-0.0054838	-27.419
304	SLE RA 4		-0.0058472	-29.236	SLD 12	-0.0052064	-26.032
305	SLE RA 4		-0.005916	-29.58	SLD 12	-0.0052549	-26.274
306	SLE RA 4		-0.0054892	-27.446	SLD 7	-0.0049216	-24.608
307	SLE RA 4		-0.0055166	-27.583	SLD 7	-0.0049329	-24.664

Nodo	Pressione minima			Pressione massima			
	Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
308	SLE RA 4		-0.0062641	-31.32	SLD 7	-0.0054521	-27.261
309	SLE RA 4		-0.0061672	-30.836	SLD 7	-0.0053862	-26.931
310	SLD 10		-0.006481	-32.405	SLD 7	-0.0055887	-27.943
311	SLE RA 4		-0.0060724	-30.362	SLD 7	-0.0053197	-26.598
312	SLE RA 4		-0.005978	-29.89	SLD 7	-0.005252	-26.26
313	SLE RA 4		-0.0063611	-31.805	SLD 7	-0.0055155	-27.577
314	SLE RA 4		-0.0058832	-29.416	SLD 7	-0.0051836	-25.918
315	SLE RA 4		-0.0055589	-27.795	SLD 7	-0.0049568	-24.784
316	SLE RA 4		-0.0057898	-28.949	SLD 7	-0.0051163	-25.581
317	SLE RA 4		-0.006536	-32.68	SLD 12	-0.0057116	-28.558
318	SLE RA 4		-0.0057014	-28.507	SLD 7	-0.0050533	-25.267
319	SLE RA 4		-0.0056227	-28.113	SLD 7	-0.0049987	-24.993
320	SLD 10		-0.0066278	-33.139	SLD 7	-0.0056562	-28.281
321	SLE RA 4		-0.005927	-29.635	SLD 8	-0.0053867	-26.934
322	SLE RA 4		-0.005992	-29.96	SLD 11	-0.0054305	-27.153
323	SLD 10		-0.0067835	-33.918	SLD 7	-0.0057264	-28.632
324	SLD 10		-0.0069535	-34.767	SLD 7	-0.0058043	-29.021
325	SLE RA 4		-0.0058912	-29.456	SLD 8	-0.0053583	-26.791
326	SLE RA 4		-0.0061307	-30.654	SLD 12	-0.005402	-27.01
327	SLE RA 4		-0.0059416	-29.708	SLD 11	-0.005391	-26.955
328	SLE RA 4		-0.0064251	-32.126	SLD 12	-0.0056233	-28.117
329	SLE RA 4		-0.0058694	-29.347	SLD 8	-0.005342	-26.71
330	SLE RA 4		-0.0061487	-30.743	SLD 12	-0.0054128	-27.064
331	SLE RA 4		-0.0059097	-29.549	SLD 11	-0.0053679	-26.839
332	SLE RA 4		-0.00586	-29.3	SLD 8	-0.0053365	-26.683
333	SLD 10		-0.0071213	-35.607	SLD 7	-0.0058817	-29.408
334	SLE RA 4		-0.0063504	-31.752	SLD 12	-0.0055643	-27.821
335	SLE RA 4		-0.0058559	-29.279	SLD 8	-0.0053356	-26.678
336	SLE RA 4		-0.0061892	-30.946	SLD 12	-0.0054418	-27.209
337	SLE RA 4		-0.0058543	-29.271	SLD 8	-0.0053366	-26.683
338	SLE RA 4		-0.0062394	-31.197	SLD 12	-0.0054791	-27.395
339	SLE RA 4		-0.0058874	-29.437	SLD 11	-0.005353	-26.765
340	SLE RA 4		-0.0062899	-31.449	SLD 12	-0.0055172	-27.586
341	SLE RA 4		-0.0058655	-29.327	SLD 11	-0.0053425	-26.712
342	SLE RA 4		-0.0058729	-29.365	SLD 11	-0.0053448	-26.724
343	SLE RA 4		-0.0058483	-29.241	SLD 12	-0.0053333	-26.667
344	SLE RA 4		-0.0058538	-29.269	SLD 11	-0.0053361	-26.68
345	SLD 10		-0.00729	-36.45	SLD 7	-0.0059621	-29.81
346	SLD 10		-0.0074604	-37.302	SLD 7	-0.0060455	-30.227
347	SLD 5		-0.0071999	-36	SLD 12	-0.0062712	-31.356
348	SLD 5		-0.007078	-35.39	SLD 12	-0.0061727	-30.863
349	SLE RA 4		-0.0056721	-28.361	SLD 11	-0.0051412	-25.706
350	SLE RA 4		-0.0056607	-28.303	SLD 11	-0.0051282	-25.641
351	SLE RA 4		-0.0055545	-27.772	SLD 4	-0.0050383	-25.191
352	SLE RA 4		-0.005573	-27.865	SLD 4	-0.0050597	-25.298
353	SLD 5		-0.0069517	-34.759	SLD 12	-0.006071	-30.355
354	SLE RA 4		-0.0055248	-27.624	SLD 4	-0.0050076	-25.038
355	SLE RA 4		-0.0056366	-28.183	SLD 11	-0.0051041	-25.521
356	SLE RA 4		-0.0054802	-27.401	SLD 4	-0.0049646	-24.823
357	SLE RA 4		-0.0055996	-27.998	SLD 11	-0.0050689	-25.344
358	SLE RA 4		-0.0055647	-27.823	SLD 11	-0.0050355	-25.177
359	SLE RA 4		-0.0054308	-27.154	SLD 4	-0.0049185	-24.592
360	SLE RA 4		-0.0056483	-28.242	SLD 11	-0.0051234	-25.617
361	SLE RA 4		-0.0055245	-27.623	SLD 11	-0.0049977	-24.989
362	SLD 5		-0.0068269	-34.135	SLD 12	-0.0059683	-29.841
363	SLE RA 4		-0.0058215	-29.108	SLD 12	-0.0051503	-25.751
364	SLE RA 4		-0.005379	-26.895	SLD 4	-0.0048717	-24.358
365	SLE RA 4		-0.005557	-27.785	SLD 4	-0.005051	-25.255
366	SLE RA 4		-0.0054792	-27.396	SLD 11	-0.0049556	-24.778
367	SLE RA 4		-0.0053197	-26.599	SLD 4	-0.0048199	-24.1
368	SLE RA 4		-0.0054328	-27.164	SLD 11	-0.0049127	-24.563
369	SLE RA 4		-0.0053908	-26.954	SLD 12	-0.0048722	-24.361
370	SLE RA 4		-0.0052591	-26.296	SLD 4	-0.0047687	-23.843
371	SLE RA 4		-0.0053568	-26.784	SLD 12	-0.0048371	-24.186
372	SLE RA 4		-0.0066909	-33.454	SLD 12	-0.0058561	-29.28
373	SLE RA 4		-0.0053326	-26.663	SLD 12	-0.0048102	-24.051
374	SLE RA 4		-0.005202	-26.01	SLD 4	-0.0047219	-23.609
375	SLE RA 4		-0.0065658	-32.829	SLD 12	-0.0057506	-28.753
376	SLE RA 4		-0.0053199	-26.599	SLD 12	-0.0047925	-23.963
377	SLE RA 4		-0.0051515	-25.757	SLD 7	-0.0046733	-23.366
378	SLE RA 4		-0.0053155	-26.577	SLD 12	-0.0047816	-23.908
379	SLE RA 4		-0.0064425	-32.213	SLD 12	-0.0056472	-28.236
380	SLE RA 4		-0.0051065	-25.532	SLD 7	-0.0046265	-23.132
381	SLE RA 4		-0.0063311	-31.655	SLD 12	-0.0055541	-27.77
382	SLE RA 4		-0.0053246	-26.623	SLD 12	-0.0047818	-23.909
383	SLE RA 4		-0.0056567	-28.283	SLD 12	-0.0050211	-25.105
384	SLE RA 4		-0.0050739	-25.37	SLD 7	-0.0045897	-22.949
385	SLE RA 4		-0.005345	-26.725	SLD 12	-0.0047913	-23.957
386	SLE RA 4		-0.0062191	-31.095	SLD 12	-0.0054617	-27.308
387	SLE RA 4		-0.0050563	-25.281	SLD 7	-0.0045652	-22.826
388	SLE RA 4		-0.00545	-27.25	SLD 4	-0.0049632	-24.816
389	SLE RA 4		-0.0055361	-27.68	SLD 12	-0.0049282	-24.641
390	SLE RA 4		-0.0053838	-26.919	SLD 12	-0.0048162	-24.081
391	SLE RA 4		-0.0055225	-27.613	SLD 11	-0.0050169	-25.085
392	SLE RA 4		-0.0057844	-28.922	SLD 12	-0.0051147	-25.574
393	SLE RA 4		-0.0054456	-27.228	SLD 12	-0.0048602	-24.301
394	SLE RA 4		-0.0061163	-30.582	SLD 12	-0.0053776	-26.888
395	SLE RA 4		-0.0050551	-25.275	SLD 7	-0.0045543	-22.772
396	SLE RA 4		-0.0060247	-30.124	SLD 7	-0.0052495	-26.247
397	SLE RA 4		-0.0061545	-30.773	SLD 7	-0.0053401	-26.701
398	SLE RA 4		-0.0058985	-29.493	SLD 7	-0.0051596	-25.798
399	SLE RA 4		-0.0060318	-30.159	SLD 12	-0.0053088	-26.544
400	SLE RA 4		-0.0057783	-28.892	SLD 7	-0.0050724	-25.362
401	SLE RA 4		-0.0059569	-29.784	SLD 12	-0.0052485	-26.243
402	SLE RA 4		-0.005824	-29.12	SLD 12	-0.005144	-25.72
403	SLE RA 4		-0.0050783	-25.391	SLD 7	-0.0045639	-22.819
404	SLE RA 4		-0.0056656	-28.328	SLD 7	-0.0049894	-24.947
405	SLE RA 4		-0.0058873	-29.437	SLD 12	-0.0051933	-25.967
406	SLE RA 4		-0.0055585	-27.792	SLD 7	-0.0049098	-24.549

Nodo	Pressione minima			Pressione massima			
	Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
407		SLD 10	-0.0063184	-31.592	SLD 7	-0.0054305	-27.153
408		SLE RA 4	-0.0054557	-27.279	SLD 7	-0.0048332	-24.166
409		SLE RA 4	-0.0051231	-25.616	SLD 7	-0.0045919	-22.959
410		SLE RA 4	-0.0053358	-26.79	SLD 7	-0.0047606	-23.803
411		SLE RA 4	-0.0052677	-26.338	SLD 7	-0.0046942	-23.471
412		SLE RA 4	-0.0051888	-25.94	SLD 7	-0.0046368	-23.184
413		SLD 10	-0.0064957	-32.479	SLD 7	-0.0055273	-27.637
414		SLE RA 4	-0.0053796	-26.898	SLD 8	-0.0049079	-24.539
415		SLD 10	-0.0066888	-33.444	SLD 7	-0.0056335	-28.167
416		SLE RA 4	-0.0054299	-27.15	SLD 11	-0.00494	-24.7
417		SLE RA 4	-0.0053458	-26.729	SLD 8	-0.0048808	-24.404
418		SLD 10	-0.0068794	-34.397	SLD 7	-0.0057389	-28.695
419		SLE RA 4	-0.0053848	-26.924	SLD 11	-0.0049046	-24.523
420		SLE RA 4	-0.0053286	-26.643	SLD 8	-0.0048683	-24.342
421		SLE RA 4	-0.0053558	-26.779	SLD 11	-0.0048835	-24.417
422		SLE RA 4	-0.0053136	-26.568	SLD 8	-0.0048577	-24.288
423		SLE RA 4	-0.00531	-26.55	SLD 8	-0.0048569	-24.284
424		SLD 10	-0.0070689	-35.344	SLD 7	-0.0058456	-29.228
425		SLE RA 4	-0.0053094	-26.547	SLD 8	-0.0048585	-24.293
426		SLE RA 4	-0.0053358	-26.679	SLD 11	-0.0048701	-24.35
427		SLE RA 4	-0.0053102	-26.551	SLD 11	-0.0048859	-24.295
428		SLE RA 4	-0.0053228	-26.614	SLD 11	-0.0048627	-24.314
429		SLE RA 4	-0.0053029	-26.515	SLD 12	-0.0048547	-24.273
430		SLE RA 4	-0.0053141	-26.571	SLD 11	-0.0048589	-24.294
431		SLD 10	-0.0072572	-36.286	SLD 7	-0.0059532	-29.766
432		SLE RA 4	-0.0052638	-26.319	SLD 11	-0.0047886	-23.943
433		SLE RA 4	-0.0051837	-25.919	SLD 4	-0.0047239	-23.62
434		SLE RA 4	-0.0052175	-26.087	SLD 11	-0.0047461	-23.73
435		SLE RA 4	-0.0051314	-25.657	SLD 4	-0.0046742	-23.371
436		SLE RA 4	-0.007024	-35.12	SLD 12	-0.006171	-30.855
437		SLE RA 4	-0.006893	-34.465	SLD 12	-0.006059	-30.295
438		SLE RA 4	-0.0051846	-25.923	SLD 11	-0.0047148	-23.574
439		SLE RA 4	-0.0050882	-25.441	SLD 4	-0.0046321	-23.16
440		SLE RA 4	-0.005152	-25.76	SLD 11	-0.0046838	-23.419
441		SLE RA 4	-0.0050482	-25.241	SLD 4	-0.0045931	-22.965
442		SLE RA 4	-0.0051243	-25.621	SLD 11	-0.0046571	-23.285
443		SLE RA 4	-0.006753	-33.765	SLD 12	-0.0059396	-29.698
444		SLE RA 4	-0.0050886	-25.443	SLD 11	-0.0046235	-23.118
445		SLE RA 4	-0.0050053	-25.026	SLD 4	-0.0045523	-22.762
446		SLE RA 4	-0.0050539	-25.269	SLD 11	-0.0045909	-22.955
447		SLE RA 4	-0.0049621	-24.81	SLD 4	-0.0045124	-22.562
448		SLE RA 4	-0.0050159	-25.079	SLD 11	-0.0045556	-22.778
449		SLE RA 4	-0.0066061	-33.031	SLD 12	-0.0058138	-29.069
450		SLE RA 4	-0.0049779	-24.89	SLD 11	-0.0045205	-22.602
451		SLE RA 4	-0.0049149	-24.575	SLD 4	-0.0044701	-22.351
452		SLE RA 4	-0.004944	-24.72	SLD 12	-0.0044881	-22.44
453		SLE RA 4	-0.0048642	-24.321	SLD 4	-0.0044261	-22.13
454		SLE RA 4	-0.0064519	-32.26	SLD 12	-0.0056817	-28.409
455		SLE RA 4	-0.0049167	-24.583	SLD 12	-0.0044598	-22.299
456		SLE RA 4	-0.004897	-24.485	SLD 12	-0.0044377	-22.189
457		SLE RA 4	-0.004813	-24.065	SLD 4	-0.004383	-21.915
458		SLE RA 4	-0.0063004	-31.502	SLD 12	-0.0055517	-27.759
459		SLE RA 4	-0.0048852	-24.426	SLD 12	-0.0044221	-22.11
460		SLE RA 4	-0.0047647	-23.823	SLD 4	-0.0043435	-21.718
461		SLE RA 4	-0.0061594	-30.797	SLD 12	-0.0054311	-27.155
462		SLE RA 4	-0.0060317	-30.159	SLD 12	-0.0053221	-26.61
463		SLE RA 4	-0.0047209	-23.604	SLD 7	-0.0043034	-21.517
464		SLE RA 4	-0.0048805	-24.403	SLD 12	-0.0044121	-22.061
465		SLE RA 4	-0.0059125	-29.562	SLD 12	-0.0052212	-26.106
466		SLE RA 4	-0.005805	-29.025	SLD 12	-0.0051309	-25.655
467		SLE RA 4	-0.0046824	-23.412	SLD 7	-0.0042637	-21.319
468		SLE RA 4	-0.0053143	-26.571	SLD 12	-0.0047326	-23.663
469		SLE RA 4	-0.0048834	-24.417	SLD 12	-0.0044084	-22.042
470		SLE RA 4	-0.0057081	-28.541	SLD 12	-0.0050502	-25.251
471		SLE RA 4	-0.0056193	-28.096	SLD 12	-0.0049769	-24.885
472		SLE RA 4	-0.005383	-26.915	SLD 12	-0.0047863	-23.931
473		SLE RA 4	-0.0053558	-27.679	SLD 12	-0.0049088	-24.544
474		SLE RA 4	-0.0046531	-23.265	SLD 7	-0.0042313	-21.157
475		SLE RA 4	-0.0054543	-27.271	SLD 12	-0.0048429	-24.215
476		SLE RA 4	-0.0048973	-24.487	SLD 12	-0.0044139	-22.07
477		SLE RA 4	-0.0051947	-25.973	SLD 12	-0.0046382	-23.191
478		SLE RA 4	-0.0046347	-23.174	SLD 7	-0.0042079	-21.04
479		SLE RA 4	-0.0049284	-24.642	SLD 12	-0.0044338	-22.169
480		SLE RA 4	-0.0050788	-25.394	SLD 12	-0.0045474	-22.737
481		SLE RA 4	-0.0058465	-29.233	SLD 7	-0.0051028	-25.514
482		SLE RA 4	-0.004986	-24.93	SLD 12	-0.0044758	-22.379
483		SLE RA 4	-0.0056895	-28.448	SLD 7	-0.0049867	-24.933
484		SLE RA 4	-0.0055467	-27.733	SLD 7	-0.0048801	-24.401
485		SLE RA 4	-0.0046327	-23.164	SLD 7	-0.0041982	-20.991
486		SLD 10	-0.0060229	-30.115	SLD 7	-0.0052191	-26.096
487		SLE RA 4	-0.0054069	-27.035	SLD 7	-0.0047746	-23.873
488		SLE RA 4	-0.00528	-26.4	SLD 7	-0.0046678	-23.39
489		SLE RA 4	-0.0046618	-23.309	SLD 7	-0.0042145	-21.073
490		SLE RA 4	-0.0051622	-25.811	SLD 7	-0.004588	-22.94
491		SLD 10	-0.0062219	-31.109	SLD 7	-0.005342	-26.71
492		SLE RA 4	-0.0050523	-25.262	SLD 7	-0.0045039	-22.519
493		SLE RA 4	-0.0049505	-24.752	SLD 7	-0.0044261	-22.131
494		SLE RA 4	-0.0047103	-23.551	SLD 7	-0.0042474	-21.237
495		SLE RA 4	-0.0048579	-24.29	SLD 7	-0.0043561	-21.78
496		SLE RA 4	-0.0047768	-23.884	SLD 7	-0.0042956	-21.478
497		SLE RA 4	-0.0048815	-24.408	SLD 4	-0.0044632	-22.316
498		SLE RA 4	-0.0049456	-24.728	SLD 11	-0.0045138	-22.569
499		SLD 10	-0.0064307	-32.153	SLD 7	-0.0054711	-27.355
500		SLD 10	-0.0066423	-33.212	SLD 7	-0.0056029	-28.014
501		SLD 10	-0.0068521	-34.261	SLD 7	-0.0057348	-28.674
502		SLE RA 4	-0.0048195	-24.097	SLD 4	-0.0044165	-22.083
503		SLE RA 4	-0.0048682	-24.341	SLD 11	-0.0044503	-22.252
504		SLE RA 4	-0.0047994	-23.997	SLD 8	-0.0044031	-22.016
505		SLD 10	-0.0070566	-35.283	SLD 7	-0.0058644	-29.322

Nodo	Pressione minima			Pressione massima			
	Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
506	SLE RA 4		-0.0047937	-23.969	SLD 8	-0.0044004	-22.002
507	SLE RA 4		-0.0048277	-24.138	SLD 11	-0.0044186	-22.093
508	SLE RA 4		-0.0047818	-23.909	SLD 8	-0.0043921	-21.96
509	SLE RA 4		-0.004811	-24.055	SLD 11	-0.0044077	-22.039
510	SLE RA 4		-0.0047814	-23.907	SLD 8	-0.0043957	-21.979
511	SLE RA 4		-0.0047838	-23.919	SLD 8	-0.0043996	-21.998
512	SLE RA 4		-0.0047775	-23.888	SLD 8	-0.0043904	-21.952
513	SLE RA 4		-0.0048025	-24.012	SLD 11	-0.0044038	-22.019
514	SLE RA 4		-0.0047852	-23.926	SLD 11	-0.0043989	-21.994
515	SLE RA 4		-0.0047947	-23.974	SLD 11	-0.0044005	-22.002
516	SLE RA 4		-0.004789	-23.945	SLD 11	-0.0043989	-21.995
517	SLE RA 4		-0.0047926	-23.963	SLD 11	-0.0043777	-21.889
518	SLE RA 4		-0.0047206	-23.603	SLD 4	-0.0043168	-21.584
519	SLE RA 4		-0.00473	-23.65	SLD 15	-0.0043199	-21.599
520	SLE RA 4		-0.004647	-23.235	SLD 4	-0.0042483	-21.241
521	SLE RA 4		-0.0068625	-34.313	SLD 12	-0.0060735	-30.368
522	SLE RA 4		-0.0046998	-23.499	SLD 15	-0.0042908	-21.454
523	SLE RA 4		-0.0046745	-23.373	SLD 15	-0.0042671	-21.336
524	SLE RA 4		-0.0067165	-33.582	SLD 12	-0.0059462	-29.731
525	SLE RA 4		-0.004605	-23.025	SLD 4	-0.0042081	-21.04
526	SLE RA 4		-0.0046463	-23.232	SLD 11	-0.0042413	-21.207
527	SLE RA 4		-0.0046176	-23.088	SLD 11	-0.0042145	-21.072
528	SLE RA 4		-0.006558	-32.79	SLD 12	-0.0058084	-29.042
529	SLE RA 4		-0.004587	-22.935	SLD 11	-0.004186	-20.93
530	SLE RA 4		-0.0045664	-22.832	SLD 4	-0.0041718	-20.859
531	SLE RA 4		-0.0045571	-22.786	SLD 11	-0.0041583	-20.791
532	SLE RA 4		-0.0045287	-22.643	SLD 4	-0.0041372	-20.686
533	SLE RA 4		-0.0063901	-31.95	SLD 12	-0.0056622	-28.311
534	SLE RA 4		-0.0045309	-22.655	SLD 12	-0.0041338	-20.669
535	SLE RA 4		-0.0044885	-22.443	SLD 4	-0.0041015	-20.507
536	SLE RA 4		-0.0045103	-22.552	SLD 12	-0.0041122	-20.561
537	SLE RA 4		-0.0062175	-31.087	SLD 12	-0.0055119	-27.56
538	SLE RA 4		-0.0044465	-22.232	SLD 4	-0.0040652	-20.326
539	SLE RA 4		-0.004496	-22.48	SLD 12	-0.0040956	-20.478
540	SLE RA 4		-0.006048	-30.24	SLD 12	-0.0053642	-26.821
541	SLE RA 4		-0.0058916	-29.458	SLD 12	-0.0052281	-26.14
542	SLE RA 4		-0.0057516	-28.758	SLD 12	-0.0051065	-25.533
543	SLE RA 4		-0.005625	-28.125	SLD 12	-0.0049972	-24.986
544	SLE RA 4		-0.0044048	-22.024	SLD 4	-0.0040304	-20.152
545	SLE RA 4		-0.0055105	-27.553	SLD 12	-0.0048991	-24.495
546	SLE RA 4		-0.0044874	-22.437	SLD 12	-0.0040839	-20.42
547	SLE RA 4		-0.0054044	-27.022	SLD 12	-0.0048089	-24.044
548	SLE RA 4		-0.0053044	-26.522	SLD 12	-0.0047248	-23.624
549	SLE RA 4		-0.0043657	-21.829	SLD 4	-0.0039988	-19.994
550	SLE RA 4		-0.0052092	-26.046	SLD 12	-0.0046455	-23.228
551	SLE RA 4		-0.0044832	-22.416	SLD 12	-0.0040756	-20.378
552	SLE RA 4		-0.0051169	-25.584	SLD 12	-0.0045694	-22.847
553	SLE RA 4		-0.0043302	-21.651	SLD 8	-0.0039684	-19.842
554	SLE RA 4		-0.0050233	-25.116	SLD 12	-0.0044929	-22.464
555	SLE RA 4		-0.0042983	-21.491	SLD 7	-0.0039361	-19.68
556	SLE RA 4		-0.0049204	-24.602	SLD 12	-0.0044096	-22.048
557	SLE RA 4		-0.0044847	-22.423	SLD 12	-0.0040721	-20.361
558	SLE RA 4		-0.0042718	-21.359	SLD 7	-0.0039077	-19.539
559	SLE RA 4		-0.0044934	-22.467	SLD 12	-0.0040747	-20.373
560	SLE RA 4		-0.0047944	-23.972	SLD 12	-0.0043081	-21.54
561	SLE RA 4		-0.00425	-21.25	SLD 7	-0.0038832	-19.416
562	SLE RA 4		-0.0045158	-22.579	SLD 12	-0.0040888	-20.444
563	SLE RA 4		-0.0055542	-27.771	SLD 7	-0.0048805	-24.402
564	SLE RA 4		-0.0046591	-23.295	SLD 12	-0.0041995	-20.997
565	SLE RA 4		-0.0053786	-26.893	SLD 7	-0.0047457	-23.728
566	SLE RA 4		-0.0045681	-22.84	SLD 12	-0.0041279	-20.64
567	SLD 10		-0.0057368	-28.684	SLD 7	-0.0050197	-25.099
568	SLE RA 4		-0.005217	-26.085	SLD 7	-0.004621	-23.105
569	SLE RA 4		-0.0050657	-25.328	SLD 7	-0.0045035	-22.517
570	SLD 10		-0.0059548	-29.774	SLD 7	-0.0051663	-25.831
571	SLE RA 4		-0.0049275	-24.638	SLD 7	-0.0043957	-21.979
572	SLE RA 4		-0.0048012	-24.006	SLD 7	-0.0042969	-21.485
573	SLE RA 4		-0.0042348	-21.174	SLD 7	-0.0038642	-19.321
574	SLE RA 4		-0.0046856	-23.428	SLD 7	-0.0042064	-21.032
575	SLE RA 4		-0.00458	-22.9	SLD 7	-0.0041239	-20.62
576	SLE RA 4		-0.0042757	-21.378	SLD 7	-0.0038923	-19.461
577	SLD 10		-0.0061826	-30.913	SLD 7	-0.0053195	-26.598
578	SLE RA 4		-0.0044851	-22.426	SLD 7	-0.0040502	-20.251
579	SLE RA 4		-0.0043314	-21.657	SLD 7	-0.0039333	-19.665
580	SLE RA 4		-0.0044018	-22.009	SLD 7	-0.0039862	-19.931
581	SLD 10		-0.0064124	-32.062	SLD 7	-0.0054748	-27.374
582	SLD 10		-0.0066373	-33.187	SLD 7	-0.0056275	-28.138
583	SLD 10		-0.0068582	-34.291	SLD 7	-0.005778	-28.89
584	SLE RA 4		-0.0043054	-21.527	SLD 4	-0.0039601	-19.801
585	SLE RA 4		-0.0043535	-21.768	SLD 11	-0.004	-20
586	SLE RA 4		-0.0042705	-21.353	SLD 4	-0.003925	-19.625
587	SLE RA 4		-0.004327	-21.635	SLD 15	-0.0039727	-19.863
588	SLE RA 4		-0.0042955	-21.477	SLD 8	-0.0039654	-19.827
589	SLE RA 4		-0.0042958	-21.479	SLD 8	-0.0039675	-19.838
590	SLE RA 4		-0.0042974	-21.487	SLD 8	-0.0039707	-19.854
591	SLE RA 4		-0.0043002	-21.501	SLD 8	-0.0039748	-19.874
592	SLE RA 4		-0.0042845	-21.423	SLD 4	-0.0039954	-19.77
593	SLE RA 4		-0.0043058	-21.529	SLD 11	-0.0039794	-19.897
594	SLE RA 4		-0.0043021	-21.511	SLD 8	-0.0039781	-19.89
595	SLE RA 4		-0.0043008	-21.504	SLD 15	-0.0039466	-19.733
596	SLE RA 4		-0.0042756	-21.378	SLD 4	-0.0039398	-19.699
597	SLE RA 4		-0.0043087	-21.543	SLD 11	-0.003979	-19.895
598	SLE RA 4		-0.0042863	-21.431	SLD 15	-0.0039318	-19.659
599	SLE RA 4		-0.0042684	-21.342	SLD 15	-0.003915	-19.575
600	SLE RA 4		-0.0043104	-21.552	SLD 11	-0.0039776	-19.888
601	SLE RA 4		-0.0042314	-21.157	SLD 4	-0.0038871	-19.436
602	SLE RA 4		-0.0043131	-21.565	SLD 11	-0.0039769	-19.885
603	SLE RA 4		-0.0042468	-21.234	SLD 15	-0.0038961	-19.48
604	SLE RA 4		-0.0043132	-21.566	SLD 11	-0.003974	-19.87

Nodo	Pressione minima			Pressione massima			
	Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
605	SLE RA 4		-0.0043131	-21.566	SLD 11	-0.0039679	-19.839
606	SLE RA 4		-0.0042244	-21.122	SLD 11	-0.0038759	-19.379
607	SLE RA 4		-0.004312	-21.56	SLD 11	-0.0039699	-19.849
608	SLE RA 4		-0.0042008	-21.004	SLD 11	-0.003854	-19.27
609	SLE RA 4		-0.0042025	-21.012	SLD 4	-0.003859	-19.295
610	SLE RA 4		-0.005128	-25.64	SLD 12	-0.0045909	-22.954
611	SLE RA 4		-0.0067036	-33.518	SLD 12	-0.0059782	-29.891
612	SLE RA 4		-0.005241	-26.205	SLD 12	-0.0046885	-23.442
613	SLE RA 4		-0.0041785	-20.892	SLD 11	-0.0038333	-19.166
614	SLE RA 4		-0.0050187	-25.094	SLD 12	-0.0044976	-22.488
615	SLE RA 4		-0.0041725	-20.862	SLD 4	-0.0038308	-19.154
616	SLE RA 4		-0.0041595	-20.798	SLD 11	-0.0038156	-19.078
617	SLE RA 4		-0.0065438	-32.719	SLD 12	-0.0058369	-29.184
618	SLE RA 4		-0.0053604	-26.802	SLD 12	-0.0047926	-23.963
619	SLE RA 4		-0.0041455	-20.728	SLD 12	-0.0038011	-19.006
620	SLE RA 4		-0.0049141	-24.571	SLD 12	-0.0044092	-22.046
621	SLE RA 4		-0.0041411	-20.705	SLD 4	-0.0038022	-19.011
622	SLE RA 4		-0.0063665	-31.832	SLD 12	-0.0056803	-28.402
623	SLE RA 4		-0.0041368	-20.684	SLD 12	-0.0037905	-18.952
624	SLE RA 4		-0.0061866	-30.933	SLD 12	-0.0055214	-27.607
625	SLE RA 4		-0.0054899	-27.449	SLD 12	-0.0049067	-24.533
626	SLE RA 4		-0.0041082	-20.541	SLD 4	-0.0037732	-18.866
627	SLE RA 4		-0.0048138	-24.069	SLD 12	-0.0043251	-21.626
628	SLE RA 4		-0.005995	-29.975	SLD 12	-0.0053523	-26.762
629	SLE RA 4		-0.0056401	-28.2	SLD 12	-0.0050391	-25.196
630	SLE RA 4		-0.0058102	-29.051	SLD 12	-0.0051892	-25.946
631	SLE RA 4		-0.0040745	-20.372	SLD 4	-0.0037444	-18.722
632	SLE RA 4		-0.004133	-20.665	SLD 12	-0.0037838	-18.919
633	SLE RA 4		-0.0047095	-23.548	SLD 12	-0.0042386	-21.193
634	SLE RA 4		-0.0040418	-20.209	SLD 4	-0.0037174	-18.587
635	SLE RA 4		-0.0040117	-20.059	SLD 4	-0.0036936	-18.468
636	SLE RA 4		-0.0041318	-20.659	SLD 12	-0.0037793	-18.897
637	SLE RA 4		-0.003985	-19.925	SLD 8	-0.003673	-18.365
638	SLE RA 4		-0.0045944	-22.972	SLD 12	-0.004144	-20.72
639	SLE RA 4		-0.0041341	-20.67	SLD 12	-0.0037778	-18.889
640	SLE RA 4		-0.0039609	-19.804	SLD 7	-0.0036496	-18.248
641	SLE RA 4		-0.0039393	-19.696	SLD 7	-0.0036271	-18.135
642	SLE RA 4		-0.0044588	-22.294	SLD 12	-0.0040333	-20.167
643	SLE RA 4		-0.0041333	-20.667	SLD 12	-0.0037739	-18.869
644	SLE RA 4		-0.0039112	-19.556	SLD 7	-0.0035991	-17.996
645	SLE RA 4		-0.0041368	-20.684	SLD 12	-0.0037739	-18.869
646	SLE RA 4		-0.0052889	-26.445	SLD 7	-0.004682	-23.41
647	SLE RA 4		-0.0054896	-27.448	SLD 7	-0.00484	-24.2
648	SLE RA 4		-0.0050979	-25.49	SLD 7	-0.0045314	-22.657
649	SLE RA 4		-0.0049223	-24.611	SLD 7	-0.0043925	-21.963
650	SLD 10		-0.0057035	-28.517	SLD 7	-0.0050065	-25.032
651	SLE RA 4		-0.0047612	-23.806	SLD 7	-0.0042647	-21.323
652	SLE RA 4		-0.0041886	-20.943	SLD 12	-0.0038142	-19.071
653	SLE RA 4		-0.0046147	-23.073	SLD 7	-0.004148	-20.74
654	SLD 10		-0.0059408	-29.704	SLD 7	-0.0051763	-25.881
655	SLE RA 4		-0.0044822	-22.411	SLD 7	-0.0040423	-20.212
656	SLE RA 4		-0.0043622	-21.811	SLD 7	-0.0039466	-19.733
657	SLE RA 4		-0.0042539	-21.27	SLD 7	-0.0038603	-19.302
658	SLE RA 4		-0.0041569	-20.785	SLD 7	-0.0037834	-18.917
659	SLD 10		-0.0061857	-30.929	SLD 7	-0.0053517	-26.759
660	SLE RA 4		-0.004071	-20.355	SLD 7	-0.0037156	-18.578
661	SLE RA 4		-0.003995	-19.975	SLD 7	-0.0036562	-18.281
662	SLE RA 4		-0.0042581	-21.29	SLD 12	-0.0038698	-19.349
663	SLD 10		-0.0064284	-32.142	SLD 7	-0.005526	-27.63
664	SLE RA 4		-0.0039248	-19.624	SLD 7	-0.0036018	-18.009
665	SLD 10		-0.0066616	-33.308	SLD 7	-0.0056937	-28.468
666	SLE RA 4		-0.0038416	-19.208	SLD 7	-0.003537	-17.685
667	SLE RA 4		-0.0048804	-24.402	SLD 12	-0.0043976	-21.988
668	SLE RA 4		-0.0049991	-24.996	SLD 12	-0.0045013	-22.506
669	SLE RA 4		-0.004762	-23.81	SLD 12	-0.0042954	-21.477
670	SLE RA 4		-0.0046494	-23.247	SLD 12	-0.004199	-20.995
671	SLE RA 4		-0.0051196	-25.598	SLD 12	-0.004608	-23.04
672	SLE RA 4		-0.0045444	-22.722	SLD 12	-0.0041099	-20.549
673	SLE RA 4		-0.0039117	-19.559	SLD 15	-0.0036065	-18.032
674	SLE RA 4		-0.0039251	-19.625	SLD 15	-0.0036189	-18.094
675	SLE RA 4		-0.0038956	-19.478	SLD 15	-0.0035925	-17.963
676	SLE RA 4		-0.0038788	-19.394	SLD 15	-0.0035792	-17.896
677	SLE RA 4		-0.0039344	-19.672	SLD 15	-0.0036287	-18.143
678	SLE RA 4		-0.0044392	-22.196	SLD 12	-0.0040214	-20.107
679	SLE RA 4		-0.0038618	-19.309	SLD 11	-0.0035636	-17.818
680	SLE RA 4		-0.0038462	-19.231	SLD 11	-0.0035491	-17.746
681	SLE RA 4		-0.0039401	-19.701	SLD 15	-0.0036362	-18.181
682	SLE RA 4		-0.0038895	-19.447	SLD 4	-0.0035936	-17.968
683	SLE RA 4		-0.0038339	-19.169	SLD 11	-0.0035376	-17.688
684	SLE RA 4		-0.0038733	-19.367	SLD 4	-0.0035766	-17.883
685	SLE RA 4		-0.003826	-19.13	SLD 12	-0.0035301	-17.65
686	SLE RA 4		-0.0038522	-19.261	SLD 4	-0.0035559	-17.779
687	SLE RA 4		-0.0038231	-19.116	SLD 12	-0.0035253	-17.626
688	SLE RA 4		-0.005244	-26.22	SLD 12	-0.0047202	-23.601
689	SLE RA 4		-0.0038284	-19.142	SLD 4	-0.0035336	-17.668
690	SLE RA 4		-0.003803	-19.015	SLD 4	-0.0035107	-17.554
691	SLE RA 4		-0.004333	-21.665	SLD 12	-0.003933	-19.665
692	SLE RA 4		-0.0038248	-19.124	SLD 12	-0.0035243	-17.622
693	SLE RA 4		-0.003777	-18.885	SLD 4	-0.003488	-17.44
694	SLE RA 4		-0.006547	-32.735	SLD 12	-0.0058848	-29.424
695	SLE RA 4		-0.0038791	-19.395	SLD 4	-0.0035883	-17.941
696	SLE RA 4		-0.0063723	-31.861	SLD 12	-0.0057285	-28.642
697	SLE RA 4		-0.0053998	-26.999	SLD 12	-0.00486	-24.3
698	SLE RA 4		-0.0039196	-19.598	SLD 15	-0.0036216	-18.108
699	SLE RA 4		-0.003751	-18.755	SLD 4	-0.0034661	-17.331
700	SLE RA 4		-0.0061841	-30.92	SLD 12	-0.0055603	-27.801
701	SLE RA 4		-0.0059859	-29.93	SLD 12	-0.0053833	-26.916
702	SLE RA 4		-0.0055821	-27.911	SLD 12	-0.0050228	-25.114
703	SLE RA 4		-0.0057813	-28.907	SLD 12	-0.0052007	-26.003

Nodo	Pressione minima			Pressione massima			
	Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
704	SLE RA 4		-0.0038279	-19.14	SLD 12	-0.0035246	-17.623
705	SLE RA 4		-0.0037266	-18.633	SLD 4	-0.0034464	-17.232
706	SLE RA 4		-0.0042319	-21.159	SLD 12	-0.0038495	-19.247
707	SLE RA 4		-0.003705	-18.525	SLD 4	-0.0034299	-17.15
708	SLE RA 4		-0.0038897	-19.449	SLD 8	-0.0036168	-18.084
709	SLE RA 4		-0.0038951	-19.476	SLD 11	-0.0036212	-18.106
710	SLE RA 4		-0.003892	-19.46	SLD 8	-0.0036202	-18.101
711	SLE RA 4		-0.0038848	-19.424	SLD 8	-0.0036111	-18.055
712	SLE RA 4		-0.0038956	-19.478	SLD 11	-0.0036191	-18.096
713	SLE RA 4		-0.0036872	-18.436	SLD 4	-0.0034172	-17.086
714	SLE RA 4		-0.0038776	-19.388	SLD 8	-0.0036033	-18.017
715	SLE RA 4		-0.0038945	-19.472	SLD 11	-0.0036156	-18.078
716	SLE RA 4		-0.0038909	-19.455	SLD 11	-0.00361	-18.05
717	SLE RA 4		-0.0038326	-19.163	SLD 12	-0.0035264	-17.632
718	SLE RA 4		-0.0038666	-19.333	SLD 8	-0.0035923	-17.961
719	SLE RA 4		-0.0036739	-18.37	SLD 8	-0.0034064	-17.032
720	SLE RA 4		-0.0038821	-19.41	SLD 11	-0.0035998	-17.999
721	SLE RA 4		-0.0041388	-20.694	SLD 12	-0.003773	-18.865
722	SLE RA 4		-0.0038399	-19.199	SLD 4	-0.0035643	-17.822
723	SLE RA 4		-0.0036663	-18.331	SLD 7	-0.0033981	-16.991
724	SLE RA 4		-0.0038615	-19.307	SLD 11	-0.0035795	-17.897
725	SLE RA 4		-0.003663	-18.315	SLD 7	-0.0033927	-16.964
726	SLE RA 4		-0.0038247	-19.123	SLD 12	-0.0035181	-17.59
727	SLE RA 4		-0.0037856	-18.928	SLD 4	-0.0035114	-17.557
728	SLE RA 4		-0.0038159	-19.079	SLD 15	-0.0035355	-17.678
729	SLE RA 4		-0.003655	-18.275	SLD 7	-0.0033843	-16.922
730	SLE RA 4		-0.005052	-25.26	SLD 7	-0.0045086	-22.543
731	SLE RA 4		-0.0052665	-26.333	SLD 7	-0.0046812	-23.406
732	SLE RA 4		-0.0048497	-24.249	SLD 7	-0.0043459	-21.729
733	SLE RA 4		-0.0054928	-27.464	SLD 7	-0.0048635	-24.317
734	SLE RA 4		-0.0046643	-23.322	SLD 7	-0.0041964	-20.982
735	SLE RA 4		-0.0057234	-28.617	SLD 7	-0.0050494	-25.247
736	SLE RA 4		-0.0044964	-22.482	SLD 7	-0.0040607	-20.303
737	SLE RA 4		-0.0043444	-21.722	SLD 7	-0.0039376	-19.688
738	SLD 10		-0.0059725	-29.863	SLD 7	-0.0052405	-26.203
739	SLE RA 4		-0.004208	-21.04	SLD 7	-0.003827	-19.135
740	SLE RA 4		-0.0038608	-19.304	SLD 12	-0.0035461	-17.73
741	SLE RA 4		-0.0040856	-20.428	SLD 7	-0.0037277	-18.639
742	SLE RA 4		-0.0039758	-19.879	SLD 7	-0.0036388	-18.194
743	SLD 10		-0.0062247	-31.124	SLD 7	-0.0054296	-27.148
744	SLE RA 4		-0.003878	-19.39	SLD 7	-0.0035596	-17.798
745	SLE RA 4		-0.0037769	-18.884	SLD 12	-0.0034778	-17.389
746	SLE RA 4		-0.0037912	-18.956	SLD 7	-0.0034896	-17.448
747	SLD 10		-0.0064666	-32.333	SLD 7	-0.005611	-28.055
748	SLE RA 4		-0.0039235	-19.617	SLD 12	-0.0035978	-17.989
749	SLE RA 4		-0.0037139	-18.569	SLD 7	-0.0034276	-17.138
750	SLE RA 4		-0.0047917	-23.958	SLD 12	-0.0043429	-21.714
751	SLE RA 4		-0.0046643	-23.321	SLD 12	-0.0042311	-21.156
752	SLE RA 4		-0.0036426	-18.213	SLD 7	-0.0033707	-16.853
753	SLE RA 4		-0.0045362	-22.681	SLD 12	-0.0041198	-20.599
754	SLE RA 4		-0.0049099	-24.549	SLD 12	-0.0044484	-22.242
755	SLE RA 4		-0.0044163	-22.081	SLD 12	-0.0040162	-20.081
756	SLE RA 4		-0.0043066	-21.533	SLD 12	-0.0039221	-19.61
757	SLE RA 4		-0.0042019	-21.01	SLD 12	-0.0038833	-19.165
758	SLE RA 4		-0.0041039	-20.519	SLD 12	-0.0037502	-18.751
759	SLE RA 4		-0.0039488	-19.744	SLD 12	-0.00362	-18.1
760	SLE RA 4		-0.0040177	-20.089	SLD 12	-0.0036778	-18.389
761	SLE RA 4		-0.0035667	-17.833	SLD 7	-0.0033101	-16.55
762	SLE RA 4		-0.0035718	-17.859	SLD 11	-0.0033165	-16.583
763	SLE RA 4		-0.003562	-17.81	SLD 11	-0.0033075	-16.538
764	SLE RA 4		-0.0035834	-17.917	SLD 15	-0.0033249	-16.624
765	SLE RA 4		-0.0035554	-17.777	SLD 11	-0.0033014	-16.507
766	SLE RA 4		-0.0035955	-17.977	SLD 15	-0.0033341	-16.671
767	SLE RA 4		-0.0036079	-18.04	SLD 15	-0.0033445	-16.723
768	SLE RA 4		-0.0036191	-18.096	SLD 15	-0.0033547	-16.773
769	SLE RA 4		-0.003553	-17.765	SLD 11	-0.003299	-16.495
770	SLE RA 4		-0.0036288	-18.144	SLD 15	-0.0033643	-16.821
771	SLE RA 4		-0.0035553	-17.777	SLD 12	-0.0033006	-16.503
772	SLE RA 4		-0.0036345	-18.172	SLD 15	-0.0033711	-16.855
773	SLE RA 4		-0.0035627	-17.813	SLD 12	-0.0033054	-16.527
774	SLE RA 4		-0.0035883	-17.942	SLD 4	-0.0033326	-16.663
775	SLE RA 4		-0.0050059	-25.029	SLD 12	-0.00454	-22.7
776	SLE RA 4		-0.0035748	-17.874	SLD 4	-0.0033186	-16.593
777	SLE RA 4		-0.0035566	-17.783	SLD 4	-0.0033301	-16.505
778	SLE RA 4		-0.0035922	-17.961	SLD 4	-0.0033386	-16.693
779	SLE RA 4		-0.00363	-18.15	SLD 15	-0.0033695	-16.848
780	SLE RA 4		-0.0035729	-17.865	SLD 12	-0.0033127	-16.564
781	SLE RA 4		-0.0035368	-17.684	SLD 4	-0.0032827	-16.413
782	SLE RA 4		-0.0035167	-17.583	SLD 4	-0.0032647	-16.324
783	SLE RA 4		-0.0034966	-17.483	SLD 4	-0.0032475	-16.238
784	SLE RA 4		-0.0034775	-17.388	SLD 4	-0.0032318	-16.159
785	SLE RA 4		-0.0035881	-17.941	SLD 12	-0.0033244	-16.622
786	SLE RA 4		-0.0034604	-17.302	SLD 4	-0.0032186	-16.093
787	SLE RA 4		-0.0035791	-17.895	SLD 4	-0.0033295	-16.648
788	SLE RA 4		-0.00517	-25.85	SLD 12	-0.0046899	-23.449
789	SLE RA 4		-0.0036117	-18.058	SLD 15	-0.0033558	-16.779
790	SLE RA 4		-0.0034464	-17.232	SLD 4	-0.0032086	-16.043
791	SLE RA 4		-0.0063923	-31.961	SLD 16	-0.0057767	-28.884
792	SLE RA 4		-0.0062139	-31.069	SLD 16	-0.0056245	-28.122
793	SLE RA 4		-0.0060101	-30.051	SLD 12	-0.0054476	-27.238
794	SLE RA 4		-0.0053667	-26.834	SLD 12	-0.0048675	-24.337
795	SLE RA 4		-0.0034365	-17.182	SLD 4	-0.0032026	-16.013
796	SLE RA 4		-0.0058003	-29.002	SLD 12	-0.0052583	-26.292
797	SLE RA 4		-0.0055812	-27.906	SLD 12	-0.0050608	-25.304
798	SLE RA 4		-0.0034856	-17.428	SLD 7	-0.0032449	-16.225
799	SLE RA 4		-0.0034325	-17.163	SLD 4	-0.0032022	-16.011
800	SLE RA 4		-0.0035998	-17.999	SLD 12	-0.0033336	-16.668
801	SLE RA 4		-0.0034367	-17.184	SLD 8	-0.0032061	-16.031
802	SLE RA 4		-0.0034527	-17.263	SLD 8	-0.0032189	-16.095

Nodo	Pressione minima			Pressione massima			
	Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
803	SLE RA 4		-0.0036026	-18.013	SLD 12	-0.0033358	-16.679
804	SLE RA 4		-0.0035586	-17.793	SLD 11	-0.003329	-16.645
805	SLE RA 4		-0.0035563	-17.782	SLD 8	-0.0033285	-16.643
806	SLE RA 4		-0.0035553	-17.765	SLD 8	-0.0033245	-16.622
807	SLE RA 4		-0.0035577	-17.788	SLD 11	-0.0033261	-16.63
808	SLE RA 4		-0.0035467	-17.733	SLD 8	-0.0033178	-16.589
809	SLE RA 4		-0.0035543	-17.771	SLD 11	-0.0033221	-16.605
810	SLE RA 4		-0.0035372	-17.686	SLD 8	-0.0033084	-16.542
811	SLE RA 4		-0.0035481	-17.74	SLD 11	-0.0033136	-16.568
812	SLE RA 4		-0.0035228	-17.614	SLD 4	-0.0032922	-16.461
813	SLE RA 4		-0.0035374	-17.687	SLD 11	-0.0033024	-16.512
814	SLE RA 4		-0.0034981	-17.491	SLD 4	-0.0032665	-16.332
815	SLE RA 4		-0.0035168	-17.584	SLD 15	-0.0032803	-16.401
816	SLE RA 4		-0.0047519	-23.759	SLD 12	-0.0043287	-21.644
817	SLE RA 4		-0.0046247	-23.124	SLD 12	-0.0042183	-21.092
818	SLE RA 4		-0.0034553	-17.277	SLD 4	-0.0032254	-16.127
819	SLE RA 4		-0.00348	-17.4	SLD 15	-0.0032447	-16.223
820	SLE RA 4		-0.0050675	-25.338	SLD 7	-0.0045438	-22.719
821	SLE RA 4		-0.004844	-24.22	SLD 7	-0.0043607	-21.804
822	SLE RA 4		-0.005304	-26.52	SLD 7	-0.0047376	-23.688
823	SLE RA 4		-0.0044803	-22.401	SLD 12	-0.0040923	-20.461
824	SLE RA 4		-0.0046347	-23.174	SLD 7	-0.0041896	-20.948
825	SLE RA 4		-0.0055451	-27.725	SLD 7	-0.0049353	-24.677
826	SLE RA 4		-0.0044437	-22.219	SLD 7	-0.0040331	-20.166
827	SLE RA 4		-0.0057922	-28.961	SLD 7	-0.0051381	-25.691
828	SLE RA 4		-0.0043413	-21.707	SLD 12	-0.003971	-19.855
829	SLE RA 4		-0.0042722	-21.361	SLD 7	-0.0038924	-19.462
830	SLE RA 4		-0.006036	-30.18	SLD 7	-0.0053382	-26.691
831	SLE RA 4		-0.003612	-18.06	SLD 12	-0.0033457	-16.729
832	SLE RA 4		-0.0041177	-20.588	SLD 7	-0.0037655	-18.827
833	SLE RA 4		-0.0042146	-21.073	SLD 12	-0.0038608	-19.304
834	SLD 10		-0.0062731	-31.366	SLD 7	-0.0055298	-27.649
835	SLE RA 4		-0.0036771	-18.386	SLD 12	-0.0034005	-17.003
836	SLE RA 4		-0.0039798	-19.899	SLD 7	-0.0036521	-18.26
837	SLE RA 4		-0.0041002	-20.501	SLD 12	-0.0037618	-18.809
838	SLE RA 4		-0.0038568	-19.284	SLD 7	-0.0035509	-17.754
839	SLE RA 4		-0.0037472	-18.736	SLD 7	-0.0034606	-17.303
840	SLE RA 4		-0.0039943	-19.971	SLD 12	-0.0036707	-18.354
841	SLE RA 4		-0.0036499	-18.25	SLD 7	-0.0033806	-16.903
842	SLE RA 4		-0.0035368	-17.684	SLD 12	-0.0032836	-16.418
843	SLE RA 4		-0.0037379	-18.69	SLD 12	-0.0034523	-17.262
844	SLE RA 4		-0.0035641	-17.821	SLD 7	-0.0033101	-16.551
845	SLE RA 4		-0.0038971	-19.485	SLD 12	-0.0035878	-17.939
846	SLE RA 4		-0.0038116	-19.058	SLD 12	-0.003515	-17.575
847	SLE RA 4		-0.0034886	-17.443	SLD 7	-0.0032482	-16.241
848	SLE RA 4		-0.0034217	-17.108	SLD 7	-0.0031936	-15.968
849	SLE RA 4		-0.0034175	-17.087	SLD 15	-0.003188	-15.94
850	SLE RA 4		-0.0033883	-16.941	SLD 4	-0.0031646	-15.823
851	SLE RA 4		-0.0033986	-16.993	SLD 15	-0.0031695	-15.848
852	SLE RA 4		-0.0033327	-16.663	SLD 11	-0.0031148	-15.574
853	SLE RA 4		-0.0033638	-16.819	SLD 4	-0.0031411	-15.705
854	SLE RA 4		-0.003326	-16.63	SLD 11	-0.0031088	-15.544
855	SLE RA 4		-0.0033597	-16.798	SLD 7	-0.0031432	-15.716
856	SLE RA 4		-0.0033448	-16.724	SLD 12	-0.0031256	-15.628
857	SLE RA 4		-0.003324	-16.62	SLD 11	-0.003107	-15.535
858	SLE RA 4		-0.0033883	-16.942	SLD 15	-0.0031588	-15.794
859	SLE RA 4		-0.0033262	-16.631	SLD 11	-0.0031088	-15.544
860	SLE RA 4		-0.0033316	-16.658	SLD 15	-0.0031115	-15.558
861	SLE RA 4		-0.0033785	-16.893	SLD 15	-0.0031489	-15.744
862	SLE RA 4		-0.0033612	-16.806	SLD 12	-0.003139	-15.695
863	SLE RA 4		-0.003339	-16.695	SLD 15	-0.0031158	-15.579
864	SLE RA 4		-0.0033476	-16.738	SLD 15	-0.0031219	-15.609
865	SLE RA 4		-0.0034551	-17.275	SLD 12	-0.0032169	-16.085
866	SLE RA 4		-0.0033674	-16.837	SLD 15	-0.0031384	-15.692
867	SLE RA 4		-0.0033574	-16.787	SLD 15	-0.0031297	-15.648
868	SLE RA 4		-0.0033854	-16.927	SLD 12	-0.003159	-15.795
869	SLE RA 4		-0.0033472	-16.736	SLD 4	-0.0031246	-15.623
870	SLE RA 4		-0.0034142	-17.071	SLD 12	-0.003183	-15.915
871	SLE RA 4		-0.0033317	-16.659	SLD 4	-0.0031094	-15.547
872	SLE RA 4		-0.0033152	-16.576	SLD 4	-0.0030939	-15.469
873	SLE RA 4		-0.0032986	-16.493	SLD 4	-0.0030788	-15.394
874	SLE RA 4		-0.003283	-16.415	SLD 4	-0.0030651	-15.325
875	SLE RA 4		-0.0033045	-16.522	SLD 8	-0.0030978	-15.489
876	SLE RA 4		-0.0032681	-16.341	SLD 4	-0.0030527	-15.263
877	SLE RA 4		-0.0032548	-16.274	SLD 4	-0.0030422	-15.211
878	SLE RA 4		-0.0032438	-16.219	SLD 4	-0.0030344	-15.172
879	SLE RA 4		-0.004741	-23.705	SLD 12	-0.0043374	-21.687
880	SLE RA 4		-0.0032361	-16.18	SLD 4	-0.0030299	-15.149
881	SLE RA 4		-0.0032325	-16.162	SLD 4	-0.0030294	-15.147
882	SLE RA 4		-0.0032677	-16.339	SLD 8	-0.0030669	-15.334
883	SLE RA 4		-0.0032348	-16.174	SLD 4	-0.0030344	-15.172
884	SLE RA 4		-0.0032455	-16.227	SLD 4	-0.0030466	-15.233
885	SLE RA 4		-0.0062393	-31.197	SLD 16	-0.0056525	-28.262
886	SLE RA 4		-0.0049488	-24.744	SLD 12	-0.0045278	-22.639
887	SLE RA 4		-0.006054	-30.27	SLD 16	-0.0054931	-27.466
888	SLE RA 4		-0.005843	-29.215	SLD 16	-0.0053116	-26.558
889	SLE RA 4		-0.0056236	-28.118	SLD 16	-0.005123	-25.615
890	SLE RA 4		-0.0051657	-25.828	SLD 12	-0.0047248	-23.624
891	SLE RA 4		-0.0053931	-26.965	SLD 16	-0.0049252	-24.626
892	SLE RA 4		-0.0045029	-22.515	SLD 12	-0.0041338	-20.669
893	SLE RA 4		-0.0032949	-16.475	SLD 8	-0.0031028	-15.514
894	SLE RA 4		-0.0032963	-16.482	SLD 11	-0.0031027	-15.514
895	SLE RA 4		-0.0032914	-16.457	SLD 8	-0.0030987	-15.493
896	SLE RA 4		-0.003295	-16.475	SLD 11	-0.0030998	-15.499
897	SLE RA 4		-0.0032852	-16.426	SLD 8	-0.0030922	-15.461
898	SLE RA 4		-0.0032912	-16.456	SLD 11	-0.0030948	-15.474
899	SLE RA 4		-0.0032762	-16.381	SLD 4	-0.0030808	-15.404
900	SLE RA 4		-0.0032852	-16.426	SLD 15	-0.0030863	-15.431
901	SLE RA 4		-0.0043263	-21.632	SLD 12	-0.00398	-19.9

Nodo	Pressione minima			Pressione massima			
	Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
902	SLE RA 4		-0.0032637	-16.319	SLD 4	-0.0030663	-15.332
903	SLE RA 4		-0.0032764	-16.382	SLD 15	-0.0030751	-15.376
904	SLE RA 4		-0.0041764	-20.882	SLD 12	-0.0038485	-19.243
905	SLE RA 4		-0.0032472	-16.236	SLD 4	-0.0030486	-15.243
906	SLE RA 4		-0.0032626	-16.313	SLD 15	-0.0030306	-15.3
907	SLE RA 4		-0.0040445	-20.223	SLD 12	-0.0037331	-18.666
908	SLE RA 4		-0.0039267	-19.634	SLD 12	-0.0036304	-18.152
909	SLE RA 4		-0.0038205	-19.102	SLD 12	-0.0035383	-17.692
910	SLE RA 4		-0.0048925	-24.463	SLD 7	-0.0044276	-22.138
911	SLE RA 4		-0.0051343	-25.671	SLD 7	-0.0046286	-23.143
912	SLE RA 4		-0.0053811	-26.905	SLD 7	-0.004834	-24.17
913	SLE RA 4		-0.0046646	-23.323	SLD 7	-0.0042382	-21.191
914	SLE RA 4		-0.0037239	-18.619	SLD 12	-0.0034551	-17.276
915	SLE RA 4		-0.0032228	-16.114	SLD 4	-0.0030244	-15.122
916	SLE RA 4		-0.0056339	-28.169	SLD 7	-0.0050443	-25.221
917	SLE RA 4		-0.0032424	-16.212	SLD 15	-0.0030397	-15.199
918	SLE RA 4		-0.0034883	-17.441	SLD 12	-0.0032532	-16.266
919	SLE RA 4		-0.005883	-29.415	SLD 7	-0.0052516	-26.258
920	SLE RA 4		-0.003423	-17.115	SLD 12	-0.0031976	-15.988
921	SLE RA 4		-0.0036366	-18.183	SLD 12	-0.0033802	-16.901
922	SLE RA 4		-0.0044527	-22.264	SLD 7	-0.0040624	-20.312
923	SLE RA 4		-0.0035582	-17.791	SLD 12	-0.0033131	-16.565
924	SLE RA 4		-0.0061214	-30.607	SLD 7	-0.0054498	-27.249
925	SLE RA 4		-0.0042601	-21.301	SLD 7	-0.0039025	-19.513
926	SLE RA 4		-0.0033591	-16.796	SLD 12	-0.0031439	-15.72
927	SLE RA 4		-0.0040885	-20.443	SLD 7	-0.0037598	-18.799
928	SLE RA 4		-0.0039343	-19.671	SLD 7	-0.0036315	-18.158
929	SLE RA 4		-0.0037973	-18.986	SLD 7	-0.0035174	-17.587
930	SLE RA 4		-0.0036756	-18.378	SLD 7	-0.0034159	-17.08
931	SLE RA 4		-0.0035677	-17.838	SLD 7	-0.0033258	-16.629
932	SLE RA 4		-0.0032171	-16.085	SLD 15	-0.0030156	-15.078
933	SLE RA 4		-0.0031937	-15.968	SLD 4	-0.0029967	-14.984
934	SLE RA 4		-0.0033001	-16.5	SLD 12	-0.0030947	-15.473
935	SLE RA 4		-0.0034723	-17.362	SLD 7	-0.0032463	-16.231
936	SLE RA 4		-0.0033888	-16.944	SLD 7	-0.0031764	-15.882
937	SLE RA 4		-0.0032549	-16.275	SLD 12	-0.0030567	-15.283
938	SLE RA 4		-0.003316	-16.58	SLD 7	-0.0031156	-15.578
939	SLE RA 4		-0.0032197	-16.099	SLD 12	-0.0030268	-15.134
940	SLE RA 4		-0.0031921	-15.96	SLD 11	-0.0030025	-15.013
941	SLE RA 4		-0.0031713	-15.857	SLD 11	-0.0029837	-14.919
942	SLE RA 4		-0.0031563	-15.782	SLD 11	-0.00297	-14.85
943	SLE RA 4		-0.0032003	-16.001	SLD 15	-0.0029993	-14.997
944	SLE RA 4		-0.0032531	-16.265	SLD 8	-0.0030625	-15.312
945	SLE RA 4		-0.0031466	-15.733	SLD 11	-0.0029608	-14.804
946	SLE RA 4		-0.0031729	-15.864	SLD 2	-0.0029766	-14.883
947	SLE RA 4		-0.0031415	-15.708	SLD 11	-0.0029559	-14.779
948	SLE RA 4		-0.0031405	-15.702	SLD 15	-0.0029523	-14.761
949	SLE RA 4		-0.0031881	-15.941	SLD 15	-0.0029874	-14.937
950	SLE RA 4		-0.0031428	-15.714	SLD 15	-0.0029514	-14.757
951	SLE RA 4		-0.0031473	-15.736	SLD 15	-0.0029531	-14.766
952	SLE RA 4		-0.0031782	-15.891	SLD 15	-0.0029779	-14.889
953	SLE RA 4		-0.0031984	-15.992	SLD 8	-0.0030158	-15.079
954	SLE RA 4		-0.0031562	-15.781	SLD 2	-0.0029604	-14.802
955	SLE RA 4		-0.0031532	-15.766	SLD 15	-0.0029567	-14.784
956	SLE RA 4		-0.0031686	-15.843	SLD 15	-0.0029691	-14.846
957	SLE RA 4		-0.0031603	-15.801	SLD 15	-0.0029621	-14.81
958	SLE RA 4		-0.0031414	-15.707	SLD 2	-0.0029463	-14.731
959	SLE RA 4		-0.0031529	-15.765	SLD 4	-0.0029762	-14.881
960	SLE RA 4		-0.0031273	-15.636	SLD 2	-0.0029331	-14.666
961	SLE RA 4		-0.0031137	-15.569	SLD 2	-0.0029211	-14.606
962	SLE RA 4		-0.0031019	-15.51	SLD 2	-0.0029112	-14.556
963	SLE RA 4		-0.0030914	-15.457	SLD 4	-0.0029029	-14.515
964	SLE RA 4		-0.0030827	-15.414	SLD 4	-0.0028969	-14.484
965	SLE RA 4		-0.0030765	-15.383	SLD 4	-0.0028935	-14.467
966	SLE RA 4		-0.0030735	-15.368	SLD 4	-0.0028933	-14.466
967	SLE RA 4		-0.0030747	-15.373	SLD 4	-0.002897	-14.485
968	SLE RA 4		-0.0031186	-15.593	SLD 4	-0.002944	-14.72
969	SLE RA 4		-0.0030811	-15.406	SLD 4	-0.0029056	-14.528
970	SLE RA 4		-0.0030951	-15.476	SLD 4	-0.0029208	-14.604
971	SLE RA 4		-0.006088	-30.44	SLD 16	-0.0055295	-27.647
972	SLE RA 4		-0.0058991	-29.495	SLD 16	-0.005366	-26.83
973	SLE RA 4		-0.0056843	-28.422	SLD 16	-0.0051801	-25.901
974	SLE RA 4		-0.0054587	-27.294	SLD 16	-0.004985	-24.925
975	SLE RA 4		-0.0052231	-26.115	SLD 16	-0.0047815	-23.907
976	SLE RA 4		-0.0049912	-24.956	SLD 16	-0.0045817	-22.908
977	SLE RA 4		-0.0047701	-23.851	SLD 16	-0.0043915	-21.957
978	SLE RA 4		-0.0045614	-22.807	SLD 16	-0.0042125	-21.062
979	SLE RA 4		-0.0043615	-21.808	SLD 12	-0.0040363	-20.182
980	SLE RA 4		-0.0041889	-20.944	SLD 12	-0.0038834	-19.417
981	SLE RA 4		-0.0040386	-20.193	SLD 12	-0.0037503	-18.751
982	SLE RA 4		-0.0031052	-15.526	SLD 6	-0.0029375	-14.688
983	SLE RA 4		-0.0039058	-19.529	SLD 12	-0.0036332	-18.166
984	SLE RA 4		-0.0031061	-15.53	SLD 9	-0.0029376	-14.688
985	SLE RA 4		-0.0031022	-15.511	SLD 6	-0.0029334	-14.667
986	SLE RA 4		-0.0031049	-15.525	SLD 13	-0.0029352	-14.676
987	SLE RA 4		-0.0037872	-18.936	SLD 12	-0.0035291	-17.645
988	SLE RA 4		-0.0030972	-15.486	SLD 2	-0.0029269	-14.634
989	SLE RA 4		-0.003102	-15.51	SLD 13	-0.0029297	-14.648
990	SLE RA 4		-0.003681	-18.405	SLD 12	-0.0034365	-17.182
991	SLE RA 4		-0.0030901	-15.451	SLD 2	-0.0029175	-14.587
992	SLE RA 4		-0.0030975	-15.487	SLD 13	-0.0029229	-14.614
993	SLE RA 4		-0.0035847	-17.924	SLD 12	-0.003353	-16.765
994	SLE RA 4		-0.0030813	-15.406	SLD 2	-0.0029066	-14.533
995	SLE RA 4		-0.0034973	-17.486	SLD 12	-0.0032776	-16.388
996	SLE RA 4		-0.0030912	-15.456	SLD 13	-0.0029147	-14.573
997	SLE RA 4		-0.0034179	-17.09	SLD 12	-0.0032093	-16.047
998	SLE RA 4		-0.0033462	-16.731	SLD 12	-0.0031475	-15.737
999	SLE RA 4		-0.0030705	-15.353	SLD 2	-0.0028944	-14.472
1000	SLE RA 4		-0.0032815	-16.408	SLD 12	-0.0030915	-15.458

Nodo	Pressione minima			Pressione massima			
	Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
1001	SLE RA 4		-0.0030832	-15.416	SLD 13	-0.0029053	-14.527
1002	SLE RA 4		-0.0054849	-27.425	SLD 7	-0.0049589	-24.794
1003	SLE RA 4		-0.0057352	-28.676	SLD 7	-0.0051695	-25.848
1004	SLE RA 4		-0.0052311	-26.155	SLD 7	-0.0047451	-23.725
1005	SLE RA 4		-0.0059748	-29.874	SLD 7	-0.005371	-26.855
1006	SLE RA 4		-0.0049833	-24.916	SLD 7	-0.0045363	-22.682
1007	SLE RA 4		-0.004741	-23.705	SLD 7	-0.0043322	-21.661
1008	SLE RA 4		-0.0032225	-16.112	SLD 12	-0.0030407	-15.203
1009	SLE RA 4		-0.0045132	-22.566	SLD 7	-0.0041406	-20.703
1010	SLE RA 4		-0.0043029	-21.515	SLD 7	-0.0039639	-19.819
1011	SLE RA 4		-0.0030568	-15.284	SLD 2	-0.0028797	-14.399
1012	SLE RA 4		-0.0030726	-15.363	SLD 13	-0.002894	-14.47
1013	SLE RA 4		-0.0031704	-15.852	SLD 8	-0.0029962	-14.981
1014	SLE RA 4		-0.0041124	-20.562	SLD 7	-0.0038038	-19.019
1015	SLE RA 4		-0.0031269	-15.635	SLD 11	-0.0029584	-14.792
1016	SLE RA 4		-0.0039432	-19.716	SLD 7	-0.0036614	-18.307
1017	SLE RA 4		-0.0030914	-15.457	SLD 11	-0.0029267	-14.634
1018	SLE RA 4		-0.0037923	-18.962	SLD 7	-0.0035344	-17.672
1019	SLE RA 4		-0.0030629	-15.315	SLD 11	-0.0029009	-14.504
1020	SLE RA 4		-0.0030602	-15.301	SLD 13	-0.0028816	-14.408
1021	SLE RA 4		-0.0036589	-18.294	SLD 3	-0.0034214	-17.107
1022	SLE RA 4		-0.0030417	-15.208	SLD 2	-0.0028644	-14.322
1023	SLE RA 4		-0.0030409	-15.204	SLD 11	-0.0028804	-14.402
1024	SLE RA 4		-0.0035406	-17.703	SLD 3	-0.0033212	-16.606
1025	SLE RA 4		-0.0030245	-15.123	SLD 11	-0.002865	-14.325
1026	SLE RA 4		-0.0034359	-17.18	SLD 3	-0.0032322	-16.161
1027	SLE RA 4		-0.0033438	-16.719	SLD 3	-0.0031536	-15.768
1028	SLE RA 4		-0.0030133	-15.066	SLD 15	-0.0028537	-14.269
1029	SLE RA 4		-0.0032635	-16.317	SLD 4	-0.0030838	-15.419
1030	SLE RA 4		-0.0030493	-15.246	SLD 13	-0.0028708	-14.354
1031	SLE RA 4		-0.0030065	-15.032	SLD 15	-0.0028441	-14.22
1032	SLE RA 4		-0.0031939	-15.97	SLD 4	-0.0030228	-15.114
1033	SLE RA 4		-0.003028	-15.14	SLD 2	-0.0028506	-14.253
1034	SLE RA 4		-0.0030036	-15.018	SLD 15	-0.0028382	-14.191
1035	SLE RA 4		-0.0031344	-15.672	SLD 4	-0.0029699	-14.85
1036	SLE RA 4		-0.0030042	-15.021	SLD 15	-0.0028359	-14.179
1037	SLE RA 4		-0.0030398	-15.199	SLD 13	-0.0028617	-14.308
1038	SLE RA 4		-0.0030069	-15.035	SLD 15	-0.0028359	-14.18
1039	SLE RA 4		-0.0030843	-15.421	SLD 4	-0.0029245	-14.622
1040	SLE RA 4		-0.0030154	-15.077	SLD 2	-0.0028382	-14.191
1041	SLE RA 4		-0.0030112	-15.056	SLD 15	-0.002838	-14.19
1042	SLE RA 4		-0.0030313	-15.156	SLD 13	-0.0028538	-14.269
1043	SLE RA 4		-0.0030169	-15.084	SLD 13	-0.0028418	-14.209
1044	SLE RA 4		-0.0030236	-15.118	SLD 13	-0.0028472	-14.236
1045	SLE RA 4		-0.003043	-15.215	SLD 2	-0.0028857	-14.428
1046	SLE RA 4		-0.0030035	-15.017	SLD 2	-0.0028267	-14.134
1047	SLE RA 4		-0.002958	-14.79	SLD 2	-0.0027943	-13.972
1048	SLE RA 4		-0.0030107	-15.054	SLD 2	-0.002854	-14.27
1049	SLE RA 4		-0.0029623	-14.811	SLD 2	-0.0028011	-14.006
1050	SLE RA 4		-0.0029923	-14.961	SLD 2	-0.0028164	-14.082
1051	SLE RA 4		-0.0029578	-14.789	SLD 2	-0.0027915	-13.957
1052	SLE RA 4		-0.0029715	-14.858	SLD 2	-0.0028126	-14.063
1053	SLE RA 4		-0.0029872	-14.936	SLD 2	-0.0028299	-14.149
1054	SLE RA 4		-0.0029606	-14.803	SLD 2	-0.0027918	-13.959
1055	SLE RA 4		-0.0029659	-14.829	SLD 2	-0.0027948	-13.974
1056	SLE RA 4		-0.0029818	-14.909	SLD 2	-0.0028072	-14.036
1057	SLE RA 4		-0.0029731	-14.865	SLD 2	-0.0028001	-14
1058	SLE RA 4		-0.0059381	-29.69	SLD 15	-0.0054065	-27.032
1059	SLE RA 4		-0.0057497	-28.748	SLD 15	-0.0052431	-26.216
1060	SLE RA 4		-0.005537	-27.685	SLD 16	-0.0050584	-25.292
1061	SLE RA 4		-0.0053068	-26.534	SLD 16	-0.0048582	-24.291
1062	SLE RA 4		-0.0050723	-25.361	SLD 16	-0.0046546	-23.273
1063	SLE RA 4		-0.0048446	-24.223	SLD 16	-0.0044574	-22.287
1064	SLE RA 4		-0.004629	-23.145	SLD 16	-0.0042711	-21.355
1065	SLE RA 4		-0.0044276	-22.138	SLD 16	-0.0040977	-20.489
1066	SLE RA 4		-0.004242	-21.21	SLD 16	-0.0039386	-19.693
1067	SLE RA 4		-0.0040763	-20.382	SLD 16	-0.0037971	-18.985
1068	SLE RA 4		-0.0039294	-19.647	SLD 16	-0.003672	-18.36
1069	SLE RA 4		-0.003799	-18.995	SLD 16	-0.0035613	-17.806
1070	SLE RA 4		-0.0036825	-18.413	SLD 12	-0.0034585	-17.292
1071	SLE RA 4		-0.0035785	-17.893	SLD 12	-0.0033674	-16.837
1072	SLE RA 4		-0.0034845	-17.423	SLD 12	-0.0032855	-16.428
1073	SLE RA 4		-0.0033991	-16.995	SLD 12	-0.0032115	-16.058
1074	SLE RA 4		-0.0033213	-16.607	SLD 12	-0.0031443	-15.722
1075	SLE RA 4		-0.0029836	-14.918	SLD 6	-0.0028235	-14.117
1076	SLE RA 4		-0.0029841	-14.92	SLD 9	-0.0028237	-14.118
1077	SLE RA 4		-0.0029813	-14.907	SLD 6	-0.00282	-14.1
1078	SLE RA 4		-0.0032509	-16.254	SLD 12	-0.0030831	-15.415
1079	SLE RA 4		-0.0029832	-14.916	SLD 9	-0.0028223	-14.111
1080	SLE RA 4		-0.0029777	-14.889	SLD 6	-0.0028152	-14.076
1081	SLE RA 4		-0.0031879	-15.94	SLD 7	-0.0030269	-15.134
1082	SLE RA 4		-0.0029814	-14.907	SLD 9	-0.0028199	-14.1
1083	SLE RA 4		-0.0058295	-29.148	SLD 3	-0.0052858	-26.429
1084	SLE RA 4		-0.0055925	-27.962	SLD 3	-0.0050819	-25.41
1085	SLE RA 4		-0.002973	-14.865	SLD 6	-0.0028094	-14.047
1086	SLE RA 4		-0.0031319	-15.659	SLD 7	-0.0029764	-14.882
1087	SLE RA 4		-0.0053452	-26.726	SLD 3	-0.0048692	-24.346
1088	SLE RA 4		-0.0029787	-14.894	SLD 9	-0.0028168	-14.084
1089	SLE RA 4		-0.0050946	-25.473	SLD 3	-0.0046538	-23.269
1090	SLE RA 4		-0.0048503	-24.252	SLD 3	-0.004444	-22.22
1091	SLE RA 4		-0.003083	-15.415	SLD 7	-0.0029324	-14.662
1092	SLE RA 4		-0.0029673	-14.837	SLD 6	-0.0028028	-14.014
1093	SLE RA 4		-0.0046121	-23.06	SLD 3	-0.0042396	-21.198
1094	SLE RA 4		-0.0029751	-14.876	SLD 13	-0.0028127	-14.064
1095	SLE RA 4		-0.0030415	-15.208	SLD 7	-0.0028951	-14.476
1096	SLE RA 4		-0.0043889	-21.945	SLD 3	-0.0040486	-20.243
1097	SLE RA 4		-0.0030071	-15.035	SLD 7	-0.002864	-14.32
1098	SLE RA 4		-0.0029607	-14.804	SLD 6	-0.0027953	-13.977
1099	SLE RA 4		-0.0029706	-14.853	SLD 13	-0.0028069	-14.035

Nodo	Pressione minima			Pressione massima			
	Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
1100	SLE RA 4		-0.0029791	-14.896	SLD 7	-0.0028385	-14.193
1101	SLE RA 4		-0.0041843	-20.922	SLD 3	-0.003874	-19.37
1102	SLE RA 4		-0.0029571	-14.786	SLD 9	-0.0028171	-14.086
1103	SLE RA 4		-0.002953	-14.765	SLD 6	-0.002787	-13.935
1104	SLE RA 4		-0.002965	-14.825	SLD 13	-0.0028004	-14.002
1105	SLE RA 4		-0.0039998	-19.999	SLD 3	-0.003717	-18.585
1106	SLE RA 4		-0.0029405	-14.703	SLD 13	-0.0027991	-13.995
1107	SLE RA 4		-0.0038368	-19.184	SLD 3	-0.0035786	-17.893
1108	SLE RA 4		-0.0029288	-14.644	SLD 13	-0.0027843	-13.922
1109	SLE RA 4		-0.0036917	-18.459	SLD 3	-0.0034557	-17.278
1110	SLE RA 4		-0.0029585	-14.793	SLD 13	-0.0027935	-13.967
1111	SLE RA 4		-0.0029445	-14.723	SLD 6	-0.0027781	-13.891
1112	SLE RA 4		-0.0029213	-14.607	SLD 13	-0.0027737	-13.868
1113	SLE RA 4		-0.0035637	-17.818	SLD 3	-0.0033474	-16.737
1114	SLE RA 4		-0.0034505	-17.252	SLD 4	-0.0032511	-16.256
1115	SLE RA 4		-0.0029176	-14.588	SLD 13	-0.0027667	-13.833
1116	SLE RA 4		-0.0033504	-16.752	SLD 2	-0.0031645	-15.823
1117	SLE RA 4		-0.0032626	-16.313	SLD 2	-0.0030868	-15.434
1118	SLE RA 4		-0.0029517	-14.759	SLD 13	-0.0027866	-13.933
1119	SLE RA 4		-0.0031859	-15.93	SLD 2	-0.0030186	-15.093
1120	SLE RA 4		-0.0029171	-14.586	SLD 13	-0.002763	-13.815
1121	SLE RA 4		-0.0029358	-14.679	SLD 6	-0.0027692	-13.846
1122	SLE RA 4		-0.0031196	-15.598	SLD 6	-0.0029553	-14.776
1123	SLE RA 4		-0.0029188	-14.594	SLD 13	-0.0027618	-13.809
1124	SLE RA 4		-0.0030631	-15.315	SLD 6	-0.0029009	-14.504
1125	SLE RA 4		-0.0029451	-14.725	SLD 13	-0.0027802	-13.901
1126	SLE RA 4		-0.0029223	-14.611	SLD 13	-0.0027628	-13.814
1127	SLE RA 4		-0.0030156	-15.078	SLD 6	-0.0028551	-14.275
1128	SLE RA 4		-0.0029269	-14.635	SLD 6	-0.0027605	-13.802
1129	SLE RA 4		-0.0029385	-14.692	SLD 13	-0.0027743	-13.872
1130	SLE RA 4		-0.002927	-14.635	SLD 13	-0.0027655	-13.827
1131	SLE RA 4		-0.0029325	-14.663	SLD 13	-0.0027695	-13.847
1132	SLE RA 4		-0.0029767	-14.883	SLD 6	-0.0028173	-14.087
1133	SLE RA 4		-0.0029457	-14.729	SLD 6	-0.0027871	-13.936
1134	SLE RA 4		-0.0028942	-14.471	SLD 6	-0.0027355	-13.677
1135	SLE RA 4		-0.0029052	-14.526	SLD 6	-0.002747	-13.735
1136	SLE RA 4		-0.0029221	-14.611	SLD 6	-0.0027639	-13.82
1137	SLE RA 4		-0.0028881	-14.44	SLD 6	-0.0027286	-13.643
1138	SLE RA 4		-0.0028859	-14.43	SLD 6	-0.0027254	-13.627
1139	SLE RA 4		-0.0029181	-14.591	SLD 6	-0.002752	-13.76
1140	SLE RA 4		-0.0028867	-14.434	SLD 6	-0.0027251	-13.625
1141	SLE RA 4		-0.0029098	-14.549	SLD 6	-0.0027441	-13.721
1142	SLE RA 4		-0.00289	-14.45	SLD 6	-0.0027272	-13.636
1143	SLE RA 4		-0.0028953	-14.477	SLD 6	-0.0027314	-13.657
1144	SLE RA 4		-0.0029019	-14.51	SLD 6	-0.002737	-13.685
1145	SLE RA 4		-0.0057896	-28.948	SLD 13	-0.0052674	-26.337
1146	SLE RA 4		-0.0056042	-28.021	SLD 13	-0.005109	-25.545
1147	SLE RA 4		-0.0053922	-26.961	SLD 13	-0.0049278	-24.639
1148	SLE RA 4		-0.0051688	-25.844	SLD 13	-0.0047368	-23.684
1149	SLE RA 4		-0.0049436	-24.718	SLD 13	-0.004544	-22.72
1150	SLE RA 4		-0.0047252	-23.626	SLD 14	-0.0043563	-21.781
1151	SLE RA 4		-0.0045188	-22.594	SLD 16	-0.0041777	-20.888
1152	SLE RA 4		-0.0043271	-21.635	SLD 16	-0.0040123	-20.061
1153	SLE RA 4		-0.004151	-20.755	SLD 16	-0.0038611	-19.305
1154	SLE RA 4		-0.0039926	-19.963	SLD 16	-0.0037259	-18.63
1155	SLE RA 4		-0.003851	-19.255	SLD 16	-0.0036056	-18.028
1156	SLE RA 4		-0.003725	-18.625	SLD 16	-0.0034991	-17.496
1157	SLE RA 4		-0.0036125	-18.062	SLD 16	-0.0034043	-17.022
1158	SLE RA 4		-0.0035126	-17.563	SLD 16	-0.0033204	-16.602
1159	SLE RA 4		-0.0034228	-17.114	SLD 15	-0.0032448	-16.224
1160	SLE RA 4		-0.0033415	-16.708	SLD 15	-0.0031754	-15.877
1162	SLE RA 4		-0.0032675	-16.337	SLD 9	-0.0031099	-15.55
1163	SLE RA 4		-0.0032001	-16.001	SLD 5	-0.0030445	-15.223
1164	SLE RA 4		-0.0056854	-28.427	SLD 3	-0.0051709	-25.854
1165	SLE RA 4		-0.0031399	-15.699	SLD 5	-0.0029848	-14.924
1166	SLE RA 4		-0.0054545	-27.273	SLD 3	-0.0049722	-24.861
1167	SLE RA 4		-0.0030863	-15.431	SLD 5	-0.0029318	-14.659
1168	SLE RA 4		-0.0052141	-26.07	SLD 3	-0.0047653	-23.827
1169	SLE RA 4		-0.0030397	-15.198	SLD 5	-0.0028861	-14.43
1170	SLE RA 4		-0.0029253	-14.626	SLD 6	-0.0027644	-13.822
1171	SLE RA 4		-0.0029258	-14.629	SLD 9	-0.0027648	-13.824
1172	SLE RA 4		-0.0029239	-14.62	SLD 6	-0.002762	-13.81
1173	SLE RA 4		-0.0030001	-15	SLD 5	-0.0028474	-14.237
1174	SLE RA 4		-0.0049711	-24.855	SLD 3	-0.0045563	-22.781
1175	SLE RA 4		-0.0029257	-14.629	SLD 9	-0.0027641	-13.821
1176	SLE RA 4		-0.0029672	-14.836	SLD 5	-0.0028156	-14.078
1177	SLE RA 4		-0.0029219	-14.609	SLD 6	-0.0027588	-13.794
1178	SLE RA 4		-0.0047347	-23.673	SLD 3	-0.0043531	-21.766
1179	SLE RA 4		-0.0029405	-14.702	SLD 5	-0.0027898	-13.949
1180	SLE RA 4		-0.002925	-14.625	SLD 9	-0.0027629	-13.815
1181	SLE RA 4		-0.0029192	-14.596	SLD 6	-0.002755	-13.775
1182	SLE RA 4		-0.0045048	-22.524	SLD 3	-0.0041559	-20.779
1183	SLE RA 4		-0.0029194	-14.597	SLD 5	-0.0027694	-13.847
1184	SLE RA 4		-0.0029238	-14.619	SLD 9	-0.0027612	-13.806
1185	SLE RA 4		-0.0042906	-21.453	SLD 3	-0.0039725	-19.862
1186	SLE RA 4		-0.0029158	-14.579	SLD 6	-0.0027506	-13.753
1187	SLE RA 4		-0.0029035	-14.518	SLD 5	-0.0027538	-13.769
1188	SLE RA 4		-0.002922	-14.61	SLD 9	-0.002759	-13.795
1189	SLE RA 4		-0.0040955	-20.478	SLD 3	-0.003806	-19.03
1190	SLE RA 4		-0.0028922	-14.461	SLD 9	-0.0027419	-13.71
1191	SLE RA 4		-0.0029119	-14.56	SLD 6	-0.0027458	-13.729
1192	SLE RA 4		-0.0029195	-14.597	SLD 9	-0.0027563	-13.781
1193	SLE RA 4		-0.0039204	-19.602	SLD 3	-0.0036566	-18.283
1194	SLE RA 4		-0.002885	-14.425	SLD 9	-0.0027334	-13.667
1195	SLE RA 4		-0.0029164	-14.582	SLD 9	-0.002753	-13.765
1196	SLE RA 4		-0.0029074	-14.537	SLD 6	-0.0027405	-13.702
1197	SLE RA 4		-0.0037665	-18.832	SLD 2	-0.0035228	-17.614
1198	SLE RA 4		-0.0028814	-14.407	SLD 9	-0.0027281	-13.641
1199	SLE RA 4		-0.0029126	-14.563	SLD 9	-0.0027493	-13.747

Nodo	Pressione minima			Pressione massima			
	Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
1200	SLE RA 4		-0.0029023	-14.511	SLD 6	-0.0027348	-13.674
1201	SLE RA 4		-0.0036298	-18.149	SLD 2	-0.0034031	-17.016
1202	SLE RA 4		-0.0028806	-14.403	SLD 9	-0.0027257	-13.629
1203	SLE RA 4		-0.0035094	-17.547	SLD 2	-0.003298	-16.49
1204	SLE RA 4		-0.003403	-17.015	SLD 2	-0.0032053	-16.027
1205	SLE RA 4		-0.0029084	-14.542	SLD 9	-0.0027453	-13.727
1206	SLE RA 4		-0.003309	-16.545	SLD 6	-0.003117	-15.585
1207	SLE RA 4		-0.0028821	-14.41	SLD 9	-0.0027255	-13.628
1208	SLE RA 4		-0.0028967	-14.483	SLD 6	-0.0027288	-13.644
1209	SLE RA 4		-0.0032263	-16.132	SLD 6	-0.0030389	-15.194
1210	SLE RA 4		-0.0031541	-15.771	SLD 6	-0.0029709	-14.854
1211	SLE RA 4		-0.0030915	-15.457	SLD 6	-0.002912	-14.56
1212	SLE RA 4		-0.0030377	-15.189	SLD 6	-0.0028615	-14.307
1213	SLE RA 4		-0.0029038	-14.519	SLD 9	-0.0027412	-13.706
1214	SLE RA 4		-0.0028851	-14.426	SLD 9	-0.002727	-13.635
1215	SLE RA 4		-0.0029924	-14.962	SLD 6	-0.0028189	-14.094
1216	SLE RA 4		-0.0028836	-14.418	SLD 6	-0.0027178	-13.589
1217	SLE RA 4		-0.0028717	-14.358	SLD 6	-0.0027065	-13.532
1218	SLE RA 4		-0.0029549	-14.774	SLD 6	-0.0027838	-13.919
1219	SLE RA 4		-0.0029011	-14.505	SLD 6	-0.002734	-13.67
1220	SLE RA 4		-0.0029246	-14.623	SLD 6	-0.0027558	-13.779
1221	SLE RA 4		-0.0028645	-14.322	SLD 6	-0.0026994	-13.497
1222	SLE RA 4		-0.0028893	-14.446	SLD 9	-0.0027297	-13.648
1223	SLE RA 4		-0.0028611	-14.306	SLD 6	-0.0026959	-13.48
1224	SLE RA 4		-0.0028989	-14.494	SLD 9	-0.002737	-13.685
1225	SLE RA 4		-0.002894	-14.47	SLD 9	-0.0027331	-13.666
1226	SLE RA 4		-0.0028907	-14.454	SLD 6	-0.0027226	-13.613
1227	SLE RA 4		-0.002861	-14.305	SLD 6	-0.0026953	-13.476
1228	SLE RA 4		-0.0028845	-14.423	SLD 6	-0.0027164	-13.582
1229	SLE RA 4		-0.0028632	-14.316	SLD 6	-0.0026969	-13.485
1230	SLE RA 4		-0.0028783	-14.392	SLD 6	-0.0027104	-13.552
1231	SLE RA 4		-0.0028672	-14.336	SLD 6	-0.0027003	-13.501
1232	SLE RA 4		-0.0028724	-14.362	SLD 6	-0.0027049	-13.525
1233	SLE RA 4		-0.0056422	-28.211	SLD 13	-0.0051174	-25.587
1234	SLE RA 4		-0.0054613	-27.306	SLD 13	-0.0049635	-24.817
1235	SLE RA 4		-0.0052591	-26.295	SLD 13	-0.0047914	-23.957
1236	SLE RA 4		-0.0050517	-25.258	SLD 13	-0.0046148	-23.074
1237	SLE RA 4		-0.0048365	-24.182	SLD 13	-0.0044318	-22.159
1238	SLE RA 4		-0.0046288	-23.144	SLD 13	-0.0042555	-21.277
1239	SLE RA 4		-0.0044336	-22.168	SLD 13	-0.00409	-20.45
1240	SLE RA 4		-0.0042528	-21.264	SLD 13	-0.003937	-19.685
1241	SLE RA 4		-0.0040869	-20.435	SLD 13	-0.0037968	-18.984
1242	SLE RA 4		-0.0039372	-19.686	SLD 13	-0.0036706	-18.353
1243	SLE RA 4		-0.0038027	-19.013	SLD 13	-0.0035573	-17.787
1244	SLE RA 4		-0.003683	-18.415	SLD 13	-0.0034565	-17.283
1245	SLE RA 4		-0.0035761	-17.88	SLD 13	-0.0033665	-16.833
1246	SLE RA 4		-0.0034822	-17.411	SLD 13	-0.0032872	-16.436
1247	SLE RA 4		-0.0033985	-16.993	SLD 9	-0.0032126	-16.063
1248	SLE RA 4		-0.0033236	-16.618	SLD 9	-0.003142	-15.71
1249	SLE RA 4		-0.0032555	-16.278	SLD 9	-0.0030771	-15.385
1250	SLE RA 4		-0.0031928	-15.964	SLD 5	-0.0030157	-15.078
1251	SLE RA 4		-0.0055426	-27.713	SLD 3	-0.0050569	-25.285
1252	SLE RA 4		-0.0031361	-15.68	SLD 5	-0.0029597	-14.798
1253	SLE RA 4		-0.0053212	-26.606	SLD 3	-0.0048664	-24.332
1254	SLE RA 4		-0.0030852	-15.426	SLD 5	-0.00291	-14.55
1255	SLE RA 4		-0.0029709	-14.855	SLD 5	-0.0028021	-14.01
1256	SLE RA 4		-0.0030406	-15.203	SLD 5	-0.0028672	-14.336
1257	SLE RA 4		-0.0030025	-15.013	SLD 5	-0.0028313	-14.156
1258	SLE RA 4		-0.0029456	-14.728	SLD 5	-0.0027788	-13.894
1259	SLE RA 4		-0.0050913	-25.457	SLD 3	-0.0046687	-23.343
1260	SLE RA 4		-0.0029261	-14.63	SLD 5	-0.0027608	-13.804
1261	SLE RA 4		-0.0048598	-24.299	SLD 3	-0.0044693	-22.347
1262	SLE RA 4		-0.0029118	-14.559	SLD 5	-0.0027478	-13.739
1263	SLE RA 4		-0.0046353	-23.177	SLD 3	-0.0042746	-21.373
1264	SLE RA 4		-0.0029249	-14.624	SLD 6	-0.0027571	-13.785
1265	SLE RA 4		-0.0029255	-14.628	SLD 9	-0.0027577	-13.788
1266	SLE RA 4		-0.0029241	-14.621	SLD 6	-0.0027555	-13.777
1267	SLE RA 4		-0.004418	-22.09	SLD 1	-0.0040837	-20.419
1268	SLE RA 4		-0.0029259	-14.63	SLD 9	-0.0027576	-13.788
1269	SLE RA 4		-0.0029231	-14.616	SLD 6	-0.0027535	-13.767
1270	SLE RA 4		-0.0029023	-14.511	SLD 5	-0.002739	-13.695
1271	SLE RA 4		-0.002926	-14.63	SLD 9	-0.0027572	-13.786
1272	SLE RA 4		-0.0029218	-14.609	SLD 6	-0.0027511	-13.756
1273	SLE RA 4		-0.0042166	-21.083	SLD 1	-0.003907	-19.535
1274	SLE RA 4		-0.0029257	-14.628	SLD 9	-0.0027564	-13.782
1275	SLE RA 4		-0.0029202	-14.601	SLD 6	-0.0027484	-13.742
1276	SLE RA 4		-0.0028965	-14.482	SLD 5	-0.0027334	-13.667
1277	SLE RA 4		-0.0029249	-14.625	SLD 9	-0.0027553	-13.776
1278	SLE RA 4		-0.0040347	-20.173	SLD 2	-0.0037474	-18.737
1279	SLE RA 4		-0.002918	-14.59	SLD 6	-0.0027454	-13.727
1280	SLE RA 4		-0.0029237	-14.618	SLD 9	-0.0027537	-13.768
1281	SLE RA 4		-0.0028936	-14.468	SLD 9	-0.0027301	-13.65
1282	SLE RA 4		-0.0038722	-19.361	SLD 2	-0.0036053	-18.026
1283	SLE RA 4		-0.0029219	-14.61	SLD 9	-0.0027517	-13.759
1284	SLE RA 4		-0.0029154	-14.577	SLD 6	-0.0027419	-13.709
1285	SLE RA 4		-0.0028933	-14.467	SLD 9	-0.0027288	-13.644
1286	SLE RA 4		-0.0037301	-18.65	SLD 2	-0.0034816	-17.408
1287	SLE RA 4		-0.0029197	-14.598	SLD 9	-0.0027494	-13.747
1288	SLE RA 4		-0.0029122	-14.561	SLD 6	-0.002738	-13.69
1289	SLE RA 4		-0.0036042	-18.021	SLD 6	-0.0033711	-16.856
1290	SLE RA 4		-0.0028949	-14.474	SLD 9	-0.0027292	-13.646
1291	SLE RA 4		-0.0028938	-14.469	SLD 6	-0.002717	-13.585
1292	SLE RA 4		-0.0028859	-14.429	SLD 6	-0.0027104	-13.552
1293	SLE RA 4		-0.0029062	-14.531	SLD 6	-0.0027272	-13.636
1294	SLE RA 4		-0.0029238	-14.619	SLD 10	-0.0027418	-13.709
1295	SLE RA 4		-0.0029169	-14.585	SLD 9	-0.0027467	-13.733
1296	SLE RA 4		-0.0028818	-14.409	SLD 6	-0.0027071	-13.535
1297	SLE RA 4		-0.0034935	-17.467	SLD 6	-0.003267	-16.335
1298	SLE RA 4		-0.0029471	-14.736	SLD 10	-0.0027618	-13.809

Nodo	Pressione minima			Pressione massima			
	Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
1299	SLE RA 4		-0.0029767	-14.884	SLD 10	-0.0027878	-13.939
1300	SLE RA 4		-0.0028978	-14.489	SLD 9	-0.002731	-13.655
1301	SLE RA 4		-0.0029086	-14.543	SLD 6	-0.0027339	-13.669
1302	SLE RA 4		-0.0033956	-16.978	SLD 6	-0.0031754	-15.877
1303	SLE RA 4		-0.003013	-15.065	SLD 10	-0.0028204	-14.102
1304	SLE RA 4		-0.0030563	-15.281	SLD 10	-0.0028601	-14.301
1305	SLE RA 4		-0.0029136	-14.568	SLD 9	-0.0027436	-13.718
1306	SLE RA 4		-0.0033091	-16.546	SLD 6	-0.0030947	-15.473
1307	SLE RA 4		-0.0031071	-15.535	SLD 6	-0.0029074	-14.537
1308	SLE RA 4		-0.0031657	-15.829	SLD 6	-0.0029618	-14.809
1309	SLE RA 4		-0.0029016	-14.508	SLD 9	-0.0027337	-13.669
1310	SLE RA 4		-0.0032328	-16.164	SLD 6	-0.0030238	-15.119
1311	SLE RA 4		-0.0028814	-14.407	SLD 6	-0.0027067	-13.534
1312	SLE RA 4		-0.0029057	-14.528	SLD 9	-0.002737	-13.685
1313	SLE RA 4		-0.0029099	-14.549	SLD 9	-0.0027404	-13.702
1314	SLE RA 4		-0.0029046	-14.523	SLD 6	-0.0027295	-13.647
1315	SLE RA 4		-0.0028833	-14.416	SLD 6	-0.0027085	-13.542
1316	SLE RA 4		-0.0029003	-14.501	SLD 6	-0.0027249	-13.625
1317	SLE RA 4		-0.0028867	-14.433	SLD 6	-0.0027117	-13.558
1318	SLE RA 4		-0.0028956	-14.478	SLD 6	-0.0027203	-13.601
1319	SLE RA 4		-0.0028911	-14.455	SLD 6	-0.0027158	-13.579
1320	SLE RA 4		-0.004203	-21.015	SLD 13	-0.0038772	-19.386
1321	SLE RA 4		-0.0043711	-21.856	SLD 13	-0.0040183	-20.091
1322	SLE RA 4		-0.0040488	-20.244	SLD 13	-0.0037483	-18.742
1323	SLE RA 4		-0.0045529	-22.764	SLD 13	-0.0041711	-20.856
1324	SLE RA 4		-0.0039091	-19.546	SLD 13	-0.003632	-18.16
1325	SLE RA 4		-0.0047464	-23.732	SLD 13	-0.0043343	-21.672
1326	SLE RA 4		-0.0037834	-18.917	SLD 13	-0.0035275	-17.638
1327	SLE RA 4		-0.0049472	-24.736	SLD 13	-0.004504	-22.52
1328	SLE RA 4		-0.0051381	-25.69	SLD 13	-0.0046654	-23.327
1329	SLE RA 4		-0.0036715	-18.358	SLD 13	-0.0034348	-17.174
1330	SLE RA 4		-0.005325	-26.625	SLD 13	-0.0048236	-24.118
1331	SLE RA 4		-0.0054961	-27.48	SLD 13	-0.0049683	-24.841
1332	SLE RA 4		-0.0035716	-17.858	SLD 9	-0.0033481	-16.741
1333	SLE RA 4		-0.0034849	-17.425	SLD 9	-0.0032691	-16.345
1334	SLE RA 4		-0.0034087	-17.044	SLD 9	-0.0031989	-15.994
1335	SLE RA 4		-0.0033428	-16.714	SLD 9	-0.0031371	-15.686
1336	SLE RA 4		-0.0032847	-16.424	SLD 5	-0.0030811	-15.406
1337	SLE RA 4		-0.002987	-14.935	SLD 5	-0.0028019	-14.009
1338	SLE RA 4		-0.005401	-27.005	SLD 1	-0.0049344	-24.672
1339	SLE RA 4		-0.0030125	-15.063	SLD 5	-0.0028238	-14.119
1340	SLE RA 4		-0.0032285	-16.143	SLD 5	-0.0030255	-15.128
1341	SLE RA 4		-0.00297	-14.85	SLD 5	-0.0027871	-13.935
1342	SLE RA 4		-0.0051922	-25.961	SLD 1	-0.0047503	-23.751
1343	SLE RA 4		-0.0030449	-15.224	SLD 5	-0.0028518	-14.259
1344	SLE RA 4		-0.0031756	-15.878	SLD 5	-0.0029736	-14.868
1345	SLE RA 4		-0.0030834	-15.417	SLD 5	-0.0028865	-14.432
1346	SLE RA 4		-0.00296	-14.8	SLD 5	-0.0027784	-13.892
1347	SLE RA 4		-0.0031269	-15.635	SLD 5	-0.002927	-14.635
1348	SLE RA 4		-0.0049764	-24.882	SLD 1	-0.0045602	-22.801
1349	SLE RA 4		-0.00476	-23.8	SLD 1	-0.0043701	-21.851
1350	SLE RA 4		-0.0029549	-14.775	SLD 5	-0.0027742	-13.871
1351	SLE RA 4		-0.0045512	-22.756	SLD 2	-0.0041865	-20.933
1352	SLE RA 4		-0.0043503	-21.752	SLD 2	-0.0040101	-20.051
1353	SLE RA 4		-0.0029766	-14.883	SLD 6	-0.0027966	-13.983
1354	SLE RA 4		-0.0029534	-14.767	SLD 5	-0.0027732	-13.866
1355	SLE RA 4		-0.0029773	-14.886	SLD 5	-0.0027973	-13.987
1356	SLE RA 4		-0.0029763	-14.881	SLD 6	-0.0027955	-13.978
1357	SLE RA 4		-0.0041654	-20.827	SLD 2	-0.0038485	-19.243
1358	SLE RA 4		-0.0029779	-14.89	SLD 9	-0.0027976	-13.988
1359	SLE RA 4		-0.0029759	-14.88	SLD 6	-0.0027943	-13.972
1360	SLE RA 4		-0.0029784	-14.892	SLD 9	-0.0027977	-13.988
1361	SLE RA 4		-0.0029755	-14.878	SLD 6	-0.0027929	-13.965
1362	SLE RA 4		-0.0029786	-14.893	SLD 9	-0.0027974	-13.987
1363	SLE RA 4		-0.0029521	-14.761	SLD 5	-0.0027727	-13.863
1364	SLE RA 4		-0.0039998	-19.999	SLD 2	-0.0037045	-18.523
1365	SLE RA 4		-0.0029748	-14.874	SLD 6	-0.0027913	-13.956
1366	SLE RA 4		-0.0029784	-14.892	SLD 9	-0.0027968	-13.984
1367	SLE RA 4		-0.0029737	-14.869	SLD 6	-0.0027893	-13.946
1368	SLE RA 4		-0.0029778	-14.889	SLD 9	-0.0027959	-13.98
1369	SLE RA 4		-0.0029527	-14.764	SLD 5	-0.0027735	-13.867
1370	SLE RA 4		-0.0038529	-19.265	SLD 6	-0.0035742	-17.871
1371	SLE RA 4		-0.0029768	-14.884	SLD 9	-0.0027946	-13.973
1372	SLE RA 4		-0.0029506	-14.753	SLD 6	-0.0027593	-13.796
1373	SLE RA 4		-0.0029722	-14.861	SLD 6	-0.0027869	-13.934
1374	SLE RA 4		-0.0029588	-14.794	SLD 10	-0.0027647	-13.824
1375	SLE RA 4		-0.0029715	-14.857	SLD 10	-0.0027738	-13.869
1376	SLE RA 4		-0.0029462	-14.731	SLD 6	-0.0027568	-13.784
1377	SLE RA 4		-0.0029545	-14.773	SLD 9	-0.0027749	-13.874
1378	SLE RA 4		-0.0029889	-14.945	SLD 10	-0.002787	-13.935
1379	SLE RA 4		-0.0029754	-14.877	SLD 9	-0.002793	-13.965
1380	SLE RA 4		-0.0030118	-15.059	SLD 10	-0.0028053	-14.026
1381	SLE RA 4		-0.0037251	-18.625	SLD 6	-0.0034551	-17.276
1382	SLE RA 4		-0.0029702	-14.851	SLD 6	-0.0027841	-13.921
1383	SLE RA 4		-0.0030405	-15.202	SLD 10	-0.0028291	-14.145
1384	SLE RA 4		-0.0029457	-14.729	SLD 6	-0.0027572	-13.786
1385	SLE RA 4		-0.0029574	-14.787	SLD 9	-0.0027771	-13.886
1386	SLE RA 4		-0.0029735	-14.867	SLD 9	-0.0027911	-13.955
1387	SLE RA 4		-0.0030753	-15.377	SLD 10	-0.002859	-14.295
1388	SLE RA 4		-0.0036123	-18.062	SLD 6	-0.0033504	-16.752
1389	SLE RA 4		-0.0029608	-14.804	SLD 9	-0.0027799	-13.9
1390	SLE RA 4		-0.0029678	-14.839	SLD 6	-0.0027811	-13.906
1391	SLE RA 4		-0.002971	-14.855	SLD 9	-0.0027887	-13.943
1392	SLE RA 4		-0.0031164	-15.582	SLD 10	-0.0028954	-14.477
1393	SLE RA 4		-0.0035132	-17.566	SLD 6	-0.0032588	-16.294
1394	SLE RA 4		-0.0029645	-14.822	SLD 9	-0.002783	-13.915
1395	SLE RA 4		-0.0029681	-14.84	SLD 9	-0.002786	-13.93
1396	SLE RA 4		-0.0029476	-14.738	SLD 6	-0.0027595	-13.798
1397	SLE RA 4		-0.0031637	-15.819	SLD 10	-0.0029385	-14.692

Nodo	Pressione minima			Pressione massima			
	Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
1398	SLE RA 4		-0.0034256	-17.128	SLD 6	-0.0031782	-15.891
1399	SLE RA 4		-0.0032177	-16.089	SLD 6	-0.0029884	-14.942
1400	SLE RA 4		-0.0033479	-16.739	SLD 6	-0.0031071	-15.535
1401	SLE RA 4		-0.002965	-14.825	SLD 6	-0.0027778	-13.889
1402	SLE RA 4		-0.0032789	-16.394	SLD 6	-0.0030443	-15.222
1403	SLE RA 4		-0.0029509	-14.754	SLD 6	-0.0027629	-13.814
1404	SLE RA 4		-0.002962	-14.81	SLD 6	-0.0027744	-13.872
1405	SLE RA 4		-0.0029585	-14.792	SLD 6	-0.0027706	-13.853
1406	SLE RA 4		-0.0029549	-14.774	SLD 6	-0.0027669	-13.834
1407	SLE RA 4		-0.0040342	-20.171	SLD 13	-0.003721	-18.605
1408	SLE RA 4		-0.0039064	-19.532	SLD 13	-0.0036162	-18.081
1409	SLE RA 4		-0.0041749	-20.874	SLD 13	-0.0038371	-19.185
1410	SLE RA 4		-0.0037913	-18.956	SLD 9	-0.0035186	-17.593
1411	SLE RA 4		-0.0036887	-18.443	SLD 9	-0.0034281	-17.141
1412	SLE RA 4		-0.0043283	-21.641	SLD 13	-0.0039643	-19.821
1413	SLE RA 4		-0.0035968	-17.984	SLD 9	-0.0033465	-16.732
1414	SLE RA 4		-0.0035175	-17.588	SLD 9	-0.0032756	-16.378
1415	SLE RA 4		-0.0044939	-22.469	SLD 13	-0.0041021	-20.511
1416	SLE RA 4		-0.0034487	-17.243	SLD 9	-0.0032133	-16.067
1417	SLE RA 4		-0.0046701	-23.351	SLD 13	-0.0042493	-21.246
1418	SLE RA 4		-0.004853	-24.265	SLD 13	-0.0044023	-22.012
1419	SLE RA 4		-0.0050254	-25.127	SLD 13	-0.0045469	-22.735
1420	SLE RA 4		-0.0051955	-25.977	SLD 13	-0.0046896	-23.448
1421	SLE RA 4		-0.0053511	-26.755	SLD 13	-0.00482	-24.1
1422	SLE RA 4		-0.0033936	-16.968	SLD 9	-0.0031624	-15.812
1423	SLE RA 4		-0.0030557	-15.279	SLD 5	-0.0028508	-14.254
1424	SLE RA 4		-0.0030395	-15.197	SLD 5	-0.0028379	-14.189
1425	SLE RA 4		-0.0030779	-15.39	SLD 5	-0.002869	-14.345
1426	SLE RA 4		-0.0030332	-15.166	SLD 5	-0.0028333	-14.166
1427	SLE RA 4		-0.0033559	-16.78	SLD 5	-0.0031232	-15.616
1428	SLE RA 4		-0.0052607	-26.304	SLD 2	-0.004791	-23.955
1429	SLE RA 4		-0.003121	-15.605	SLD 5	-0.0029035	-14.517
1430	SLE RA 4		-0.0050674	-25.337	SLD 2	-0.0046208	-23.104
1431	SLE RA 4		-0.0033069	-16.535	SLD 5	-0.0030738	-15.369
1432	SLE RA 4		-0.0031649	-15.825	SLD 5	-0.0029408	-14.704
1433	SLE RA 4		-0.0048688	-24.344	SLD 2	-0.0044464	-22.232
1434	SLE RA 4		-0.0032579	-16.29	SLD 5	-0.0030258	-15.129
1435	SLE RA 4		-0.0032098	-16.049	SLD 5	-0.0029808	-14.904
1436	SLE RA 4		-0.0030463	-15.232	SLD 5	-0.0028444	-14.222
1437	SLE RA 4		-0.004671	-23.355	SLD 2	-0.0042732	-21.366
1438	SLE RA 4		-0.0044813	-22.406	SLD 2	-0.0041077	-20.538
1439	SLE RA 4		-0.0030514	-15.257	SLD 5	-0.00285	-14.25
1440	SLE RA 4		-0.0043001	-21.5	SLD 2	-0.0039504	-19.752
1441	SLE RA 4		-0.0041348	-20.674	SLD 6	-0.0038003	-19.002
1442	SLE RA 4		-0.0030532	-15.266	SLD 5	-0.0028531	-14.266
1443	SLE RA 4		-0.0030743	-15.371	SLD 6	-0.0028773	-14.387
1444	SLE RA 4		-0.0030749	-15.375	SLD 5	-0.0028781	-14.39
1445	SLE RA 4		-0.0030742	-15.371	SLD 6	-0.0028766	-14.383
1446	SLE RA 4		-0.0030756	-15.378	SLD 5	-0.0028785	-14.393
1447	SLE RA 4		-0.0030743	-15.371	SLD 6	-0.0028758	-14.379
1448	SLE RA 4		-0.0030762	-15.381	SLD 5	-0.0028788	-14.394
1449	SLE RA 4		-0.0039884	-19.942	SLD 6	-0.0036654	-18.327
1450	SLE RA 4		-0.0030743	-15.372	SLD 6	-0.002875	-14.375
1451	SLE RA 4		-0.0030766	-15.383	SLD 9	-0.0028788	-14.394
1452	SLE RA 4		-0.0030552	-15.276	SLD 5	-0.002856	-14.28
1453	SLE RA 4		-0.0030639	-15.32	SLD 10	-0.0028481	-14.24
1454	SLE RA 4		-0.0030559	-15.279	SLD 10	-0.0028438	-14.219
1455	SLE RA 4		-0.0030741	-15.371	SLD 6	-0.0028739	-14.37
1456	SLE RA 4		-0.0030763	-15.382	SLD 10	-0.0028558	-14.279
1457	SLE RA 4		-0.0030513	-15.256	SLD 6	-0.0028421	-14.211
1458	SLE RA 4		-0.0030767	-15.384	SLD 9	-0.0028785	-14.392
1459	SLE RA 4		-0.0030931	-15.466	SLD 10	-0.0028673	-14.336
1460	SLE RA 4		-0.003115	-15.575	SLD 10	-0.0028834	-14.417
1461	SLE RA 4		-0.0030765	-15.382	SLD 9	-0.0028779	-14.39
1462	SLE RA 4		-0.0030736	-15.368	SLD 6	-0.0028725	-14.362
1463	SLE RA 4		-0.0030574	-15.287	SLD 5	-0.0028587	-14.294
1464	SLE RA 4		-0.0030509	-15.255	SLD 6	-0.0028436	-14.218
1465	SLE RA 4		-0.0038597	-19.298	SLD 6	-0.0035473	-17.737
1466	SLE RA 4		-0.0031426	-15.713	SLD 10	-0.0029047	-14.524
1467	SLE RA 4		-0.0030759	-15.379	SLD 9	-0.002877	-14.385
1468	SLE RA 4		-0.0030727	-15.363	SLD 6	-0.0028707	-14.354
1469	SLE RA 4		-0.0030601	-15.301	SLD 5	-0.0028616	-14.308
1470	SLE RA 4		-0.0030749	-15.375	SLD 9	-0.0028758	-14.379
1471	SLE RA 4		-0.0031761	-15.881	SLD 10	-0.002932	-14.66
1472	SLE RA 4		-0.0030713	-15.357	SLD 6	-0.0028686	-14.343
1473	SLE RA 4		-0.0030529	-15.264	SLD 6	-0.0028466	-14.233
1474	SLE RA 4		-0.0037484	-18.742	SLD 6	-0.0034458	-17.229
1475	SLE RA 4		-0.0030735	-15.368	SLD 9	-0.0028743	-14.371
1476	SLE RA 4		-0.0030632	-15.316	SLD 9	-0.0028645	-14.322
1477	SLE RA 4		-0.0030716	-15.358	SLD 9	-0.0028723	-14.361
1478	SLE RA 4		-0.0032145	-16.073	SLD 10	-0.0029646	-14.823
1479	SLE RA 4		-0.0030663	-15.332	SLD 9	-0.0028673	-14.337
1480	SLE RA 4		-0.0030697	-15.348	SLD 6	-0.0028663	-14.331
1481	SLE RA 4		-0.0030692	-15.346	SLD 9	-0.00287	-14.35
1482	SLE RA 4		-0.0036508	-18.254	SLD 6	-0.0033357	-16.785
1483	SLE RA 4		-0.003056	-15.28	SLD 6	-0.0028503	-14.251
1484	SLE RA 4		-0.003258	-16.29	SLD 10	-0.0030029	-15.014
1485	SLE RA 4		-0.0030677	-15.339	SLD 6	-0.0028637	-14.318
1486	SLE RA 4		-0.0035651	-17.825	SLD 6	-0.0032795	-16.398
1487	SLE RA 4		-0.0033067	-16.533	SLD 10	-0.0030471	-15.235
1488	SLE RA 4		-0.0034892	-17.446	SLD 6	-0.0032113	-16.056
1489	SLE RA 4		-0.0030655	-15.327	SLD 6	-0.0028609	-14.304
1490	SLE RA 4		-0.003361	-16.805	SLD 6	-0.0030967	-15.484
1491	SLE RA 4		-0.0034216	-17.108	SLD 6	-0.0031508	-15.754
1492	SLE RA 4		-0.0030626	-15.313	SLD 6	-0.0028577	-14.288
1493	SLE RA 4		-0.00306	-15.3	SLD 6	-0.0028545	-14.273
1494	SLE RA 4		-0.0034547	-17.273	SLD 9	-0.0032014	-16.007
1495	SLE RA 4		-0.0035074	-17.537	SLD 9	-0.0032464	-16.232
1496	SLE RA 4		-0.0031464	-15.732	SLD 5	-0.0029204	-14.602

Nodo	Pressione minima			Pressione massima			
	Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
1497	SLE RA 4		-0.0035739	-17.869	SLD 9	-0.0033043	-16.521
1498	SLE RA 4		-0.0031092	-15.546	SLD 5	-0.0028929	-14.464
1499	SLE RA 4		-0.0036481	-18.24	SLD 9	-0.0033691	-16.845
1500	SLE RA 4		-0.0037318	-18.659	SLD 9	-0.0034421	-17.21
1501	SLE RA 4		-0.0031405	-15.702	SLD 5	-0.0029157	-14.578
1502	SLE RA 4		-0.003824	-19.12	SLD 9	-0.003522	-17.61
1503	SLE RA 4		-0.0039266	-19.633	SLD 9	-0.0036101	-18.05
1504	SLE RA 4		-0.0040403	-20.201	SLD 9	-0.0037067	-18.533
1505	SLE RA 4		-0.0041654	-20.827	SLD 9	-0.0038117	-19.058
1506	SLE RA 4		-0.0043019	-21.509	SLD 9	-0.003925	-19.625
1507	SLE RA 4		-0.0031269	-15.635	SLD 5	-0.0029059	-14.529
1508	SLE RA 4		-0.0044481	-22.24	SLD 13	-0.0040451	-20.225
1509	SLE RA 4		-0.0046031	-23.016	SLD 9	-0.0041715	-20.858
1510	SLE RA 4		-0.0047629	-23.815	SLD 9	-0.0043008	-21.504
1511	SLE RA 4		-0.0049168	-24.584	SLD 9	-0.0044248	-22.124
1512	SLE RA 4		-0.005068	-25.34	SLD 9	-0.0045461	-22.731
1513	SLD 8		-0.0052165	-26.082	SLD 9	-0.0046575	-23.288
1514	SLE RA 4		-0.005122	-25.61	SLD 2	-0.0046451	-23.226
1515	SLE RA 4		-0.003481	-17.405	SLD 9	-0.0032118	-16.059
1516	SLE RA 4		-0.0049466	-24.733	SLD 2	-0.0044922	-22.461
1517	SLE RA 4		-0.0032361	-16.18	SLD 5	-0.0029902	-14.951
1518	SLE RA 4		-0.0047682	-23.841	SLD 2	-0.0043373	-21.686
1519	SLE RA 4		-0.0032854	-16.427	SLD 5	-0.0030301	-15.151
1520	SLE RA 4		-0.0031831	-15.916	SLD 5	-0.002954	-14.77
1521	SLE RA 4		-0.0034296	-17.148	SLD 5	-0.003161	-15.805
1522	SLE RA 4		-0.004592	-22.96	SLD 6	-0.0041774	-20.887
1523	SLE RA 4		-0.0033347	-16.674	SLD 5	-0.0030722	-15.361
1524	SLE RA 4		-0.0033825	-16.913	SLD 5	-0.0031156	-15.578
1525	SLE RA 4		-0.0044241	-22.121	SLD 6	-0.0040231	-20.115
1526	SLE RA 4		-0.0031921	-15.961	SLD 5	-0.002965	-14.825
1527	SLE RA 4		-0.0042655	-21.328	SLD 6	-0.0038789	-19.394
1528	SLE RA 4		-0.0041226	-20.613	SLD 6	-0.0037498	-18.749
1529	SLE RA 4		-0.0031951	-15.976	SLD 5	-0.0029701	-14.851
1530	SLE RA 4		-0.0032502	-16.251	SLD 10	-0.0029901	-14.951
1531	SLE RA 4		-0.0032312	-16.156	SLD 10	-0.0029778	-14.889
1532	SLE RA 4		-0.0032166	-16.083	SLD 10	-0.0029695	-14.847
1533	SLE RA 4		-0.0032765	-16.382	SLD 10	-0.003009	-15.045
1534	SLE RA 4		-0.0032058	-16.029	SLD 10	-0.0029642	-14.821
1535	SLE RA 4		-0.0031981	-15.99	SLD 10	-0.0029612	-14.806
1536	SLE RA 4		-0.0032107	-16.053	SLD 6	-0.0029927	-14.964
1537	SLE RA 4		-0.0031933	-15.967	SLD 10	-0.0029602	-14.801
1538	SLE RA 4		-0.0039975	-19.988	SLD 6	-0.0036377	-18.188
1539	SLE RA 4		-0.0031969	-15.985	SLD 5	-0.0029736	-14.868
1540	SLE RA 4		-0.0032115	-16.058	SLD 5	-0.0029937	-14.968
1541	SLE RA 4		-0.003211	-16.055	SLD 6	-0.0029923	-14.961
1542	SLE RA 4		-0.0035797	-17.898	SLD 9	-0.0032921	-16.46
1543	SLE RA 4		-0.0032123	-16.061	SLD 5	-0.0029942	-14.971
1544	SLE RA 4		-0.0032115	-16.057	SLD 6	-0.002992	-14.96
1545	SLE RA 4		-0.0032509	-16.255	SLD 5	-0.003003	-15.015
1546	SLE RA 4		-0.0031926	-15.963	SLD 10	-0.0029619	-14.81
1547	SLE RA 4		-0.0032129	-16.065	SLD 5	-0.0029945	-14.972
1548	SLE RA 4		-0.0032118	-16.059	SLD 6	-0.0029914	-14.957
1549	SLE RA 4		-0.0032134	-16.067	SLD 5	-0.0029946	-14.973
1550	SLE RA 4		-0.0031991	-15.996	SLD 5	-0.0029769	-14.884
1551	SLE RA 4		-0.0032136	-16.068	SLD 5	-0.0029944	-14.972
1552	SLE RA 4		-0.0032118	-16.059	SLD 6	-0.0029906	-14.953
1553	SLE RA 4		-0.0031943	-15.971	SLD 6	-0.0029652	-14.826
1554	SLE RA 4		-0.0033107	-16.554	SLD 10	-0.0030351	-15.176
1555	SLE RA 4		-0.003889	-19.445	SLD 6	-0.0035409	-17.704
1556	SLE RA 4		-0.0032136	-16.068	SLD 5	-0.002994	-14.97
1557	SLE RA 4		-0.0032116	-16.058	SLD 6	-0.0029894	-14.947
1558	SLE RA 4		-0.0032015	-16.007	SLD 5	-0.0029798	-14.899
1559	SLE RA 4		-0.003235	-16.175	SLD 5	-0.0029929	-14.964
1560	SLE RA 4		-0.0032133	-16.066	SLD 5	-0.0029933	-14.967
1561	SLE RA 4		-0.003211	-16.055	SLD 6	-0.002988	-14.94
1562	SLE RA 4		-0.003197	-15.985	SLD 6	-0.0029689	-14.845
1563	SLE RA 4		-0.0032126	-16.063	SLD 5	-0.0029924	-14.962
1564	SLE RA 4		-0.0032039	-16.02	SLD 5	-0.0029826	-14.913
1565	SLE RA 4		-0.0033464	-16.732	SLD 10	-0.0030638	-15.319
1566	SLE RA 4		-0.0032101	-16.05	SLD 6	-0.0029863	-14.931
1567	SLE RA 4		-0.003206	-16.03	SLD 5	-0.002985	-14.925
1568	SLE RA 4		-0.0032078	-16.039	SLD 5	-0.002987	-14.935
1569	SLE RA 4		-0.0032116	-16.058	SLD 5	-0.0029911	-14.956
1570	SLE RA 4		-0.00321	-16.05	SLD 5	-0.0029893	-14.946
1571	SLE RA 4		-0.0037963	-18.981	SLD 6	-0.0034586	-17.293
1572	SLE RA 4		-0.003385	-16.925	SLD 10	-0.0030965	-15.482
1573	SLE RA 4		-0.0032088	-16.044	SLD 6	-0.0029843	-14.921
1574	SLE RA 4		-0.0032027	-16.014	SLD 6	-0.0029761	-14.88
1575	SLE RA 4		-0.0032073	-16.036	SLD 6	-0.002982	-14.91
1576	SLE RA 4		-0.0034272	-17.136	SLD 10	-0.0031338	-15.669
1577	SLE RA 4		-0.0032052	-16.026	SLD 6	-0.0029792	-14.896
1578	SLE RA 4		-0.0032015	-16.007	SLD 6	-0.002974	-14.87
1579	SLE RA 4		-0.0037157	-18.578	SLD 6	-0.0033874	-16.937
1580	SLE RA 4		-0.0034743	-17.372	SLD 6	-0.0031764	-15.882
1581	SLE RA 4		-0.003645	-18.225	SLD 6	-0.0033254	-16.627
1582	SLE RA 4		-0.0035257	-17.628	SLD 6	-0.0032216	-16.108
1583	SLE RA 4		-0.0035821	-17.911	SLD 6	-0.0032706	-16.353
1584	SLE RA 4		-0.0036533	-18.266	SLD 9	-0.003354	-16.77
1585	SLE RA 4		-0.0037238	-18.619	SLD 9	-0.003414	-17.07
1586	SLE RA 4		-0.0037984	-18.992	SLD 9	-0.0034776	-17.388
1587	SLE RA 4		-0.0038786	-19.393	SLD 9	-0.0035456	-17.728
1588	SLE RA 4		-0.0040642	-20.321	SLD 9	-0.0037001	-18.5
1589	SLE RA 4		-0.0039667	-19.834	SLD 9	-0.0036195	-18.097
1590	SLE RA 4		-0.0041717	-20.858	SLD 9	-0.0037875	-18.938
1591	SLE RA 4		-0.0042893	-21.446	SLD 9	-0.0038819	-19.409
1592	SLE RA 4		-0.0044154	-22.077	SLD 9	-0.0039815	-19.908
1593	SLE RA 4		-0.0045485	-22.742	SLD 9	-0.0040855	-20.427
1594	SLD 8		-0.0046968	-23.484	SLD 9	-0.0041908	-20.954
1595	SLD 8		-0.0048456	-24.228	SLD 9	-0.0042903	-21.451

Nodo	Pressione minima			Pressione massima			
	Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
1596		SLD 8	-0.0049958	-24.979	SLD 9	-0.0043893	-21.947
1597		SLD 8	-0.0051345	-25.673	SLD 9	-0.0044804	-22.402
1598		SLE RA 4	-0.0049852	-24.926	SLD 6	-0.0044892	-22.446
1599		SLE RA 4	-0.0048281	-24.14	SLD 6	-0.0043439	-21.719
1600		SLE RA 4	-0.0046727	-23.364	SLD 6	-0.0042014	-21.007
1601		SLE RA 4	-0.0045212	-22.606	SLD 6	-0.0040664	-20.32
1602		SLE RA 4	-0.0034473	-17.237	SLD 5	-0.0031566	-15.783
1603		SLE RA 4	-0.0043774	-21.887	SLD 6	-0.003935	-19.675
1604		SLE RA 4	-0.0036338	-18.169	SLD 5	-0.0033226	-16.613
1605		SLE RA 4	-0.0042441	-21.221	SLD 6	-0.0038175	-19.087
1606		SLE RA 4	-0.0034296	-17.148	SLD 5	-0.0031438	-15.719
1607		SLE RA 4	-0.0035878	-17.939	SLD 5	-0.0032791	-16.396
1608		SLE RA 4	-0.0034094	-17.047	SLD 10	-0.0031185	-15.593
1609		SLE RA 4	-0.0035446	-17.723	SLD 5	-0.0032386	-16.193
1610		SLE RA 4	-0.0035009	-17.505	SLD 5	-0.0032	-16
1611		SLE RA 4	-0.0041256	-20.628	SLD 6	-0.0037143	-18.571
1612		SLE RA 4	-0.0034343	-17.172	SLD 10	-0.0031348	-15.674
1613		SLE RA 4	-0.0033969	-16.984	SLD 10	-0.0031129	-15.565
1614		SLE RA 4	-0.004023	-20.115	SLD 6	-0.0036259	-18.13
1615		SLE RA 4	-0.0033861	-16.93	SLD 10	-0.0031092	-15.546
1616		SLE RA 4	-0.0033778	-16.889	SLD 10	-0.0031074	-15.537
1617		SLE RA 4	-0.0033664	-16.832	SLD 10	-0.0031059	-15.529
1618		SLE RA 4	-0.0033712	-16.856	SLD 10	-0.0031063	-15.531
1619		SLE RA 4	-0.0033645	-16.822	SLD 10	-0.0031071	-15.535
1620		SLE RA 4	-0.0033863	-16.932	SLD 5	-0.0031223	-15.611
1621		SLE RA 4	-0.0033649	-16.824	SLD 10	-0.0031096	-15.548
1622		SLE RA 4	-0.003375	-16.875	SLD 5	-0.0031213	-15.607
1623		SLE RA 4	-0.0033799	-16.9	SLD 5	-0.0031218	-15.609
1624		SLE RA 4	-0.0033725	-16.863	SLD 5	-0.0031217	-15.609
1625		SLE RA 4	-0.0033769	-16.885	SLD 6	-0.0031348	-15.674
1626		SLE RA 4	-0.0039362	-19.681	SLD 6	-0.0035513	-17.757
1627		SLE RA 4	-0.0034212	-17.106	SLD 5	-0.0031406	-15.703
1628		SLE RA 4	-0.003377	-16.885	SLD 6	-0.0031341	-15.671
1629		SLE RA 4	-0.0037019	-18.51	SLD 9	-0.0033793	-16.896
1630		SLE RA 4	-0.0033664	-16.832	SLD 6	-0.0031126	-15.563
1631		SLE RA 4	-0.0033782	-16.891	SLD 5	-0.0031362	-15.681
1632		SLE RA 4	-0.0033791	-16.895	SLD 5	-0.0031367	-15.683
1633		SLE RA 4	-0.0033734	-16.867	SLD 5	-0.0031241	-15.62
1634		SLE RA 4	-0.0033786	-16.893	SLD 6	-0.0031347	-15.674
1635		SLE RA 4	-0.0033797	-16.899	SLD 5	-0.003137	-15.685
1636		SLE RA 4	-0.0033689	-16.845	SLD 6	-0.0031161	-15.58
1637		SLE RA 4	-0.0033803	-16.901	SLD 5	-0.0031371	-15.686
1638		SLE RA 4	-0.0033791	-16.896	SLD 6	-0.0031343	-15.672
1639		SLE RA 4	-0.0033806	-16.903	SLD 5	-0.003137	-15.685
1640		SLE RA 4	-0.0033744	-16.872	SLD 5	-0.0031262	-15.631
1641		SLE RA 4	-0.0033793	-16.897	SLD 6	-0.0031336	-15.668
1642		SLE RA 4	-0.0033709	-16.854	SLD 6	-0.003119	-15.595
1643		SLE RA 4	-0.0033808	-16.904	SLD 5	-0.0031367	-15.684
1644		SLE RA 4	-0.0033755	-16.878	SLD 5	-0.0031288	-15.644
1645		SLE RA 4	-0.0033764	-16.882	SLD 5	-0.0031302	-15.651
1646		SLE RA 4	-0.0033793	-16.896	SLD 6	-0.0031326	-15.663
1647		SLE RA 4	-0.0033756	-16.878	SLD 5	-0.003128	-15.64
1648		SLE RA 4	-0.0033777	-16.889	SLD 5	-0.0031319	-15.66
1649		SLE RA 4	-0.0033808	-16.904	SLD 5	-0.0031362	-15.681
1650		SLE RA 4	-0.0034771	-17.385	SLD 10	-0.0031661	-15.831
1651		SLE RA 4	-0.003379	-16.895	SLD 6	-0.0031314	-15.657
1652		SLE RA 4	-0.0033805	-16.903	SLD 5	-0.0031354	-15.677
1653		SLE RA 4	-0.003539	-17.695	SLD 10	-0.003214	-16.07
1654		SLE RA 4	-0.0035073	-17.536	SLD 10	-0.0031886	-15.943
1655		SLE RA 4	-0.0033738	-16.869	SLD 6	-0.0031226	-15.613
1656		SLE RA 4	-0.0033798	-16.899	SLD 5	-0.0031343	-15.672
1657		SLE RA 4	-0.0038634	-19.317	SLD 6	-0.0034893	-17.446
1658		SLE RA 4	-0.0033784	-16.892	SLD 6	-0.0031299	-15.649
1659		SLE RA 4	-0.0035738	-17.869	SLD 10	-0.0032437	-16.218
1660		SLE RA 4	-0.0033776	-16.888	SLD 6	-0.003128	-15.64
1661		SLE RA 4	-0.0033762	-16.881	SLD 6	-0.0031258	-15.629
1662		SLE RA 4	-0.0034093	-17.047	SLD 5	-0.0031361	-15.68
1663		SLE RA 4	-0.0036124	-18.062	SLD 10	-0.0032778	-16.389
1664		SLE RA 4	-0.0038014	-19.007	SLD 6	-0.0034368	-17.184
1665		SLE RA 4	-0.003654	-18.27	SLD 6	-0.0033139	-16.57
1666		SLE RA 4	-0.0037469	-18.735	SLD 6	-0.0033912	-16.956
1667		SLE RA 4	-0.0036983	-18.491	SLD 6	-0.0033508	-16.754
1668		SLE RA 4	-0.0037624	-18.812	SLD 9	-0.0034296	-17.148
1669		SLE RA 4	-0.0038223	-19.112	SLD 9	-0.0034795	-17.398
1670		SLE RA 4	-0.0038844	-19.422	SLD 9	-0.0035311	-17.656
1671		SLE RA 4	-0.004102	-20.51	SLD 9	-0.003707	-18.535
1672		SLE RA 4	-0.0039509	-19.755	SLD 9	-0.0035858	-17.929
1673		SLE RA 4	-0.0041901	-20.951	SLD 9	-0.0037754	-18.877
1674		SLE RA 4	-0.0040228	-20.114	SLD 9	-0.003644	-18.22
1675		SLE RA 4	-0.0042873	-21.437	SLD 9	-0.0038494	-19.247
1676		SLD 8	-0.0044001	-22	SLD 9	-0.0039274	-19.637
1677		SLD 8	-0.0045296	-22.648	SLD 9	-0.0040075	-20.037
1678		SLD 8	-0.0046624	-23.312	SLD 9	-0.0040863	-20.432
1679		SLD 8	-0.004791	-23.955	SLD 9	-0.0041589	-20.795
1680		SLD 8	-0.0049301	-24.651	SLD 9	-0.0042361	-21.181
1681		SLD 8	-0.0050537	-25.268	SLD 9	-0.004306	-21.53
1682		SLD 11	-0.0048822	-24.411	SLD 6	-0.0043093	-21.546
1683		SLD 11	-0.0047519	-23.759	SLD 6	-0.0041883	-20.941
1684		SLE RA 4	-0.0036018	-18.009	SLD 5	-0.0032801	-16.4
1685		SLD 11	-0.0046235	-23.117	SLD 6	-0.0040713	-20.356
1686		SLD 11	-0.0044964	-22.482	SLD 6	-0.0039606	-19.803
1687		SLD 11	-0.004374	-22.87	SLD 6	-0.0038589	-19.294
1688		SLE RA 4	-0.0035796	-17.898	SLD 10	-0.0032573	-16.286
1689		SLE RA 4	-0.0035997	-17.999	SLD 10	-0.0032687	-16.344
1690		SLD 11	-0.0042604	-21.302	SLD 6	-0.0037677	-18.839
1691		SLD 11	-0.0041587	-20.793	SLD 6	-0.0036893	-18.446
1692		SLE RA 4	-0.0035849	-17.924	SLD 10	-0.0032677	-16.338
1693		SLE RA 4	-0.0037932	-18.966	SLD 5	-0.0034437	-17.219
1694		SLD 11	-0.0040705	-20.353	SLD 6	-0.0036247	-18.123

Nodo	Pressione minima			Pressione massima			
	Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
1695	SLE RA 4		-0.003578	-17.89	SLD 10	-0.0032689	-16.344
1696	SLE RA 4		-0.0035532	-17.766	SLD 6	-0.0032861	-16.43
1697	SLE RA 4		-0.0038373	-19.186	SLD 9	-0.0034802	-17.401
1698	SLE RA 4		-0.003557	-17.785	SLD 10	-0.0032706	-16.353
1699	SLE RA 4		-0.0035717	-17.858	SLD 10	-0.0032699	-16.35
1700	SLE RA 4		-0.0035547	-17.774	SLD 10	-0.003271	-16.355
1701	SLE RA 4		-0.0035536	-17.768	SLD 10	-0.0032719	-16.359
1702	SLE RA 4		-0.0035528	-17.764	SLD 10	-0.0032727	-16.364
1703	SLE RA 4		-0.0037608	-18.804	SLD 5	-0.0034126	-17.063
1704	SLE RA 4		-0.0035564	-17.782	SLD 5	-0.0032892	-16.446
1705	SLE RA 4		-0.0035618	-17.809	SLD 10	-0.0032716	-16.358
1706	SLE RA 4		-0.0035666	-17.833	SLD 10	-0.0032712	-16.356
1707	SLD 11		-0.0039975	-19.988	SLD 6	-0.0035727	-17.864
1708	SLE RA 4		-0.0035573	-17.786	SLD 6	-0.0032889	-16.444
1709	SLE RA 4		-0.0035632	-17.816	SLD 5	-0.0032856	-16.428
1710	SLE RA 4		-0.003556	-17.78	SLD 10	-0.0032767	-16.384
1711	SLE RA 4		-0.0035606	-17.803	SLD 5	-0.0032865	-16.433
1712	SLE RA 4		-0.0035605	-17.803	SLD 5	-0.003288	-16.44
1713	SLE RA 4		-0.0035601	-17.8	SLD 6	-0.0032904	-16.452
1714	SLE RA 4		-0.0035612	-17.806	SLD 5	-0.003293	-16.465
1715	SLE RA 4		-0.0035617	-17.809	SLD 5	-0.0032932	-16.466
1716	SLE RA 4		-0.0039414	-19.707	SLD 6	-0.0035311	-17.655
1717	SLE RA 4		-0.0035635	-17.818	SLD 5	-0.0032882	-16.441
1718	SLE RA 4		-0.0035624	-17.812	SLD 5	-0.0032889	-16.444
1719	SLE RA 4		-0.0035624	-17.812	SLD 5	-0.0032933	-16.466
1720	SLE RA 4		-0.0037073	-18.537	SLD 10	-0.0033449	-16.724
1721	SLE RA 4		-0.003734	-18.67	SLD 10	-0.0033663	-16.832
1722	SLE RA 4		-0.0035651	-17.826	SLD 5	-0.0032885	-16.443
1723	SLE RA 4		-0.0035614	-17.807	SLD 6	-0.0032907	-16.453
1724	SLE RA 4		-0.0035629	-17.815	SLD 5	-0.0032933	-16.466
1725	SLE RA 4		-0.0035618	-17.809	SLD 6	-0.00329	-16.45
1726	SLE RA 4		-0.0035634	-17.817	SLD 5	-0.0032931	-16.466
1727	SLE RA 4		-0.0035632	-17.816	SLD 5	-0.003291	-16.455
1728	SLE RA 4		-0.0035638	-17.819	SLD 5	-0.0032928	-16.464
1729	SLE RA 4		-0.003562	-17.81	SLD 6	-0.0032892	-16.446
1730	SLE RA 4		-0.003564	-17.82	SLD 5	-0.0032923	-16.462
1731	SLE RA 4		-0.00356	-17.8	SLD 10	-0.0032815	-16.408
1732	SLE RA 4		-0.003571	-17.855	SLD 5	-0.0032905	-16.452
1733	SLE RA 4		-0.0035621	-17.811	SLD 6	-0.0032881	-16.441
1734	SLE RA 4		-0.003562	-17.81	SLD 6	-0.0032869	-16.434
1735	SLE RA 4		-0.0038861	-19.431	SLD 9	-0.0035195	-17.598
1736	SLE RA 4		-0.0035618	-17.809	SLD 6	-0.0032855	-16.428
1737	SLE RA 4		-0.0035613	-17.807	SLD 6	-0.0032839	-16.419
1738	SLE RA 4		-0.0037651	-18.826	SLD 10	-0.0033928	-16.964
1739	SLE RA 4		-0.0038982	-19.491	SLD 6	-0.0034974	-17.487
1740	SLE RA 4		-0.0037323	-18.661	SLD 5	-0.0033851	-16.925
1741	SLE RA 4		-0.0037953	-18.977	SLD 6	-0.0034185	-17.092
1742	SLE RA 4		-0.0038605	-19.303	SLD 6	-0.0034685	-17.343
1743	SLE RA 4		-0.0038266	-19.133	SLD 6	-0.0034427	-17.213
1744	SLE RA 4		-0.0036882	-18.441	SLD 10	-0.0033312	-16.656
1745	SLE RA 4		-0.0035825	-17.912	SLD 5	-0.0032974	-16.487
1746	SLE RA 4		-0.0039341	-19.67	SLD 9	-0.0035579	-17.79
1747	SLE RA 4		-0.0039809	-19.905	SLD 9	-0.0035954	-17.977
1748	SLD 8		-0.0045247	-22.623	SLD 9	-0.0039412	-19.706
1749	SLE RA 4		-0.0042161	-21.081	SLD 9	-0.0037718	-18.859
1750	SLE RA 4		-0.0040329	-20.164	SLD 9	-0.003636	-18.18
1751	SLE RA 4		-0.0041484	-20.742	SLD 9	-0.003723	-18.615
1752	SLD 8		-0.0043091	-21.545	SLD 9	-0.0038251	-19.125
1753	SLE RA 4		-0.0040879	-20.44	SLD 9	-0.0036781	-18.39
1754	SLD 8		-0.0044151	-22.076	SLD 9	-0.003882	-19.41
1755	SLE RA 4		-0.0036328	-18.164	SLD 5	-0.0033145	-16.573
1756	SLE RA 4		-0.0036573	-18.286	SLD 5	-0.0033281	-16.641
1757	SLE RA 4		-0.0036028	-18.014	SLD 5	-0.0033103	-16.551
1758	SLD 8		-0.0046363	-23.182	SLD 9	-0.0039953	-19.977
1759	SLE RA 4		-0.0036139	-18.069	SLD 5	-0.0033135	-16.567
1760	SLE RA 4		-0.0037163	-18.582	SLD 5	-0.0033708	-16.854
1761	SLE RA 4		-0.0036863	-18.431	SLD 10	-0.0033338	-16.669
1762	SLE RA 4		-0.0036339	-18.169	SLD 5	-0.0033229	-16.614
1763	SLD 8		-0.0047348	-23.674	SLD 9	-0.0040322	-20.161
1764	SLD 8		-0.0048598	-24.299	SLD 9	-0.0040843	-20.421
1765	SLE RA 4		-0.003715	-18.575	SLD 10	-0.0033637	-16.818
1766	SLD 8		-0.0049747	-24.874	SLD 9	-0.004136	-20.68
1767	SLD 11		-0.0048189	-24.095	SLD 6	-0.0041333	-20.667
1768	SLD 11		-0.0047105	-23.552	SLD 6	-0.0040396	-20.198
1769	SLE RA 4		-0.003744	-18.72	SLD 10	-0.0033919	-16.959
1770	SLD 11		-0.004603	-23.015	SLD 6	-0.0039506	-19.753
1771	SLD 11		-0.0044956	-22.478	SLD 6	-0.0038682	-19.341
1772	SLD 11		-0.0043914	-21.957	SLD 6	-0.0037933	-18.966
1773	SLD 11		-0.0042951	-21.476	SLD 6	-0.003727	-18.635
1774	SLD 8		-0.0046093	-23.047	SLD 9	-0.0039286	-19.643
1775	SLD 11		-0.0042099	-21.05	SLD 6	-0.0036724	-18.362
1776	SLE RA 4		-0.0038074	-19.037	SLD 10	-0.0034361	-17.181
1777	SLD 11		-0.0041381	-20.69	SLD 6	-0.0036301	-18.151
1778	SLE RA 4		-0.0039741	-19.87	SLD 9	-0.0035843	-17.922
1779	SLD 11		-0.0040802	-20.401	SLD 6	-0.0035989	-17.994
1780	SLE RA 4		-0.003741	-18.705	SLD 5	-0.0034415	-17.208
1781	SLE RA 4		-0.0040075	-20.038	SLD 9	-0.0036096	-18.048
1782	SLE RA 4		-0.0037344	-18.672	SLD 5	-0.0034423	-17.211
1783	SLE RA 4		-0.0039492	-19.746	SLD 5	-0.0035647	-17.824
1784	SLE RA 4		-0.0037355	-18.678	SLD 5	-0.003443	-17.215
1785	SLE RA 4		-0.0037364	-18.682	SLD 5	-0.0034433	-17.216
1786	SLE RA 4		-0.0037373	-18.686	SLD 5	-0.0034435	-17.218
1787	SLE RA 4		-0.0037354	-18.677	SLD 6	-0.0034429	-17.214
1788	SLE RA 4		-0.0037356	-18.678	SLD 6	-0.0034422	-17.211
1789	SLE RA 4		-0.0037382	-18.691	SLD 5	-0.0034437	-17.219
1790	SLD 8		-0.0045281	-22.64	SLD 9	-0.0038866	-19.433
1791	SLE RA 4		-0.0037452	-18.726	SLD 5	-0.0034442	-17.221
1792	SLE RA 4		-0.0037425	-18.713	SLD 5	-0.0034437	-17.219
1793	SLE RA 4		-0.0037452	-18.726	SLD 10	-0.003435	-17.175

Nodo	Pressione minima			Pressione massima			
	Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
1794	SLE RA 4		-0.003738	-18.69	SLD 6	-0.0034433	-17.217
1795	SLD 11		-0.0040355	-20.177	SLD 6	-0.0035764	-17.882
1796	SLE RA 4		-0.0037412	-18.706	SLD 10	-0.0034363	-17.181
1797	SLE RA 4		-0.0037495	-18.747	SLD 5	-0.0034469	-17.235
1798	SLE RA 4		-0.0038358	-19.179	SLD 5	-0.0034706	-17.353
1799	SLE RA 4		-0.0037439	-18.719	SLD 5	-0.0034457	-17.229
1800	SLE RA 4		-0.00375	-18.75	SLD 10	-0.0034373	-17.186
1801	SLE RA 4		-0.0040418	-20.209	SLD 9	-0.0036353	-18.177
1802	SLE RA 4		-0.0037397	-18.698	SLD 6	-0.0034438	-17.219
1803	SLE RA 4		-0.0037426	-18.713	SLD 5	-0.0034469	-17.235
1804	SLE RA 4		-0.0037439	-18.72	SLD 10	-0.0034372	-17.186
1805	SLE RA 4		-0.0037537	-18.768	SLD 5	-0.0034494	-17.247
1806	SLE RA 4		-0.0037441	-18.721	SLD 5	-0.0034467	-17.234
1807	SLE RA 4		-0.0037405	-18.703	SLD 6	-0.0034435	-17.217
1808	SLE RA 4		-0.0037435	-18.717	SLD 5	-0.0034469	-17.235
1809	SLE RA 4		-0.0037411	-18.706	SLD 6	-0.0034428	-17.214
1810	SLE RA 4		-0.0037416	-18.708	SLD 6	-0.003442	-17.21
1811	SLE RA 4		-0.0037704	-18.852	SLD 10	-0.0034371	-17.185
1812	SLE RA 4		-0.0037422	-18.711	SLD 10	-0.0034412	-17.206
1813	SLE RA 4		-0.0037429	-18.715	SLD 10	-0.0034405	-17.203
1814	SLE RA 4		-0.0037563	-18.781	SLD 10	-0.0034402	-17.201
1815	SLE RA 4		-0.0037476	-18.738	SLD 10	-0.0034388	-17.194
1816	SLD 11		-0.0040002	-20.001	SLD 6	-0.0035597	-17.798
1817	SLE RA 4		-0.0037443	-18.722	SLD 10	-0.0034403	-17.202
1818	SLE RA 4		-0.0037596	-18.798	SLD 5	-0.0034531	-17.266
1819	SLE RA 4		-0.0037798	-18.899	SLD 10	-0.0034375	-17.188
1820	SLE RA 4		-0.0039722	-19.861	SLD 6	-0.0035462	-17.731
1821	SLE RA 4		-0.0040774	-20.387	SLD 9	-0.0036616	-18.308
1822	SLE RA 4		-0.0039525	-19.763	SLD 6	-0.0035344	-17.672
1823	SLE RA 4		-0.0038643	-19.322	SLD 10	-0.0034711	-17.355
1824	SLE RA 4		-0.0039347	-19.673	SLD 6	-0.0035229	-17.614
1825	SLE RA 4		-0.0038999	-19.499	SLD 10	-0.0034948	-17.474
1826	SLE RA 4		-0.003931	-19.655	SLD 5	-0.0035464	-17.732
1827	SLE RA 4		-0.0038209	-19.105	SLD 5	-0.0034652	-17.326
1828	SLE RA 4		-0.0038831	-19.416	SLD 10	-0.0034831	-17.416
1829	SLE RA 4		-0.0041141	-20.571	SLD 9	-0.0036878	-18.439
1830	SLD 8		-0.0042604	-21.302	SLD 9	-0.0037724	-18.862
1831	SLE RA 4		-0.0037673	-18.836	SLD 10	-0.0034461	-17.231
1832	SLE RA 4		-0.0039196	-19.598	SLD 10	-0.0035105	-17.553
1833	SLD 8		-0.0044326	-22.163	SLD 9	-0.0038435	-19.218
1834	SLE RA 4		-0.0041954	-20.977	SLD 9	-0.0037421	-18.711
1835	SLE RA 4		-0.0037737	-18.869	SLD 10	-0.0034464	-17.232
1836	SLE RA 4		-0.0041531	-20.765	SLD 9	-0.0037145	-18.573
1837	SLE RA 4		-0.0037724	-18.862	SLD 5	-0.0034623	-17.311
1838	SLD 8		-0.0043419	-21.71	SLD 9	-0.0038058	-19.029
1839	SLE RA 4		-0.0038059	-19.029	SLD 10	-0.0034505	-17.252
1840	SLE RA 4		-0.0039203	-19.601	SLD 5	-0.0035346	-17.673
1841	SLE RA 4		-0.0037974	-18.987	SLD 5	-0.0034806	-17.403
1842	SLE RA 4		-0.003885	-19.425	SLD 10	-0.003492	-17.46
1843	SLE RA 4		-0.00385	-19.25	SLD 5	-0.0034951	-17.475
1844	SLE RA 4		-0.0039388	-19.694	SLD 5	-0.0035496	-17.748
1845	SLE RA 4		-0.003887	-19.435	SLD 10	-0.0035067	-17.534
1846	SLE RA 4		-0.0038597	-19.298	SLD 5	-0.003521	-17.605
1847	SLE RA 4		-0.0038607	-19.303	SLD 5	-0.0035292	-17.646
1848	SLD 8		-0.0046622	-23.311	SLD 9	-0.0039048	-19.524
1849	SLD 8		-0.0047877	-23.938	SLD 9	-0.0039404	-19.702
1850	SLD 8		-0.0048998	-24.499	SLD 9	-0.0039743	-19.871
1851	SLE RA 4		-0.0039078	-19.539	SLD 5	-0.0035525	-17.763
1852	SLE RA 4		-0.0039529	-19.764	SLD 10	-0.0035521	-17.761
1853	SLD 11		-0.0047617	-23.808	SLD 6	-0.0039644	-19.822
1854	SLE RA 4		-0.003958	-19.79	SLD 5	-0.0035762	-17.881
1855	SLE RA 4		-0.0039911	-19.956	SLD 10	-0.0035725	-17.863
1856	SLD 11		-0.0046752	-23.376	SLD 6	-0.0039003	-19.502
1857	SLD 11		-0.0045886	-22.943	SLD 6	-0.0038406	-19.203
1858	SLD 11		-0.0045009	-22.504	SLD 6	-0.0037866	-18.933
1859	SLD 8		-0.0045447	-22.724	SLD 9	-0.0038432	-19.216
1860	SLD 11		-0.004413	-22.065	SLD 6	-0.0037359	-18.68
1861	SLD 11		-0.0043321	-21.661	SLD 6	-0.0036922	-18.461
1862	SLE RA 4		-0.0039509	-19.755	SLD 10	-0.0035749	-17.874
1863	SLE RA 4		-0.0041067	-20.533	SLD 9	-0.0036861	-18.431
1864	SLE RA 4		-0.0041444	-20.722	SLD 9	-0.0037096	-18.548
1865	SLD 11		-0.0042624	-21.312	SLD 6	-0.0036592	-18.296
1866	SLD 8		-0.0044506	-22.253	SLD 9	-0.0038108	-19.054
1867	SLE RA 4		-0.0041258	-20.629	SLD 9	-0.0036982	-18.491
1868	SLE RA 4		-0.0039724	-19.862	SLD 10	-0.0035839	-17.92
1869	SLE RA 4		-0.0039276	-19.638	SLD 10	-0.0035883	-17.941
1870	SLE RA 4		-0.004166	-20.83	SLD 9	-0.0037228	-18.614
1871	SLE RA 4		-0.0039202	-19.601	SLD 5	-0.0035948	-17.974
1872	SLD 11		-0.0041603	-20.801	SLD 6	-0.0036258	-18.129
1873	SLE RA 4		-0.0039259	-19.629	SLD 10	-0.0035889	-17.944
1874	SLE RA 4		-0.0041884	-20.942	SLD 9	-0.0037355	-18.678
1875	SLD 11		-0.0041289	-20.645	SLD 6	-0.0036206	-18.103
1876	SLE RA 4		-0.0039366	-19.683	SLD 10	-0.0035934	-17.967
1877	SLD 8		-0.0043702	-21.851	SLD 9	-0.0037892	-18.946
1878	SLE RA 4		-0.0040947	-20.474	SLD 5	-0.0036787	-18.394
1879	SLE RA 4		-0.0042117	-21.059	SLD 9	-0.0037476	-18.738
1880	SLD 11		-0.0042062	-21.031	SLD 6	-0.003638	-18.19
1881	SLE RA 4		-0.0039189	-19.594	SLD 10	-0.003588	-17.94
1882	SLE RA 4		-0.0040564	-20.282	SLD 10	-0.0036157	-18.079
1883	SLD 8		-0.0042513	-21.256	SLD 9	-0.00376	-18.8
1884	SLE RA 4		-0.0040231	-20.116	SLD 5	-0.0036219	-18.11
1885	SLD 8		-0.0043039	-21.519	SLD 9	-0.0037732	-18.866
1886	SLE RA 4		-0.0039278	-19.639	SLD 5	-0.0036003	-18.001
1887	SLE RA 4		-0.0039104	-19.552	SLD 6	-0.0035925	-17.963
1888	SLE RA 4		-0.0039224	-19.612	SLD 5	-0.0035977	-17.989
1889	SLE RA 4		-0.0039318	-19.659	SLD 5	-0.0036026	-18.013
1890	SLE RA 4		-0.0039569	-19.785	SLD 10	-0.0035935	-17.968
1891	SLE RA 4		-0.0039364	-19.682	SLD 5	-0.0036054	-18.027
1892	SLE RA 4		-0.0039114	-19.557	SLD 6	-0.0035924	-17.962

Nodo	Pressione minima			Pressione massima			
	Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
1893	SLE RA 4		-0.0039209	-19.604	SLD 5	-0.0035973	-17.987
1894	SLE RA 4		-0.0039138	-19.569	SLD 5	-0.0035953	-17.976
1895	SLE RA 4		-0.0039127	-19.564	SLD 5	-0.0035949	-17.974
1896	SLE RA 4		-0.0039151	-19.576	SLD 5	-0.0035957	-17.978
1897	SLE RA 4		-0.0039632	-19.816	SLD 10	-0.0035915	-17.957
1898	SLE RA 4		-0.0039165	-19.582	SLD 5	-0.0035961	-17.981
1899	SLE RA 4		-0.0039179	-19.59	SLD 5	-0.0035966	-17.983
1900	SLE RA 4		-0.0039126	-19.563	SLD 6	-0.0035924	-17.962
1901	SLE RA 4		-0.0039119	-19.56	SLD 5	-0.0035947	-17.973
1902	SLE RA 4		-0.0039195	-19.597	SLD 5	-0.003597	-17.985
1903	SLE RA 4		-0.0039136	-19.568	SLD 6	-0.003592	-17.96
1904	SLE RA 4		-0.0039146	-19.573	SLD 10	-0.0035916	-17.958
1905	SLE RA 4		-0.0039422	-19.711	SLD 5	-0.0036089	-18.045
1906	SLE RA 4		-0.0039156	-19.578	SLD 10	-0.0035912	-17.956
1907	SLE RA 4		-0.0039238	-19.619	SLD 10	-0.0035906	-17.953
1908	SLE RA 4		-0.0039117	-19.558	SLD 5	-0.0035948	-17.974
1909	SLE RA 4		-0.0039168	-19.584	SLD 10	-0.0035907	-17.954
1910	SLE RA 4		-0.0039182	-19.591	SLD 10	-0.0035905	-17.952
1911	SLE RA 4		-0.0039272	-19.636	SLD 10	-0.0035918	-17.959
1912	SLE RA 4		-0.0039119	-19.559	SLD 6	-0.0035946	-17.973
1913	SLE RA 4		-0.0039201	-19.6	SLD 10	-0.0035906	-17.953
1914	SLD 11		-0.004108	-20.54	SLD 6	-0.0036204	-18.102
1915	SLE RA 4		-0.0039499	-19.75	SLD 5	-0.0036137	-18.068
1916	SLD 11		-0.0040902	-20.451	SLD 6	-0.0036211	-18.105
1917	SLD 11		-0.0040752	-20.376	SLD 6	-0.0036223	-18.112
1918	SLE RA 4		-0.0040668	-20.334	SLD 6	-0.0036224	-18.112
1919	SLE RA 4		-0.0040535	-20.268	SLD 10	-0.003615	-18.075
1920	SLE RA 4		-0.0040854	-20.427	SLD 5	-0.0036692	-18.346
1921	SLE RA 4		-0.0039543	-19.772	SLD 10	-0.0036049	-18.024
1922	SLE RA 4		-0.0039751	-19.876	SLD 5	-0.0036325	-18.163
1923	SLE RA 4		-0.0040438	-20.219	SLD 10	-0.0036188	-18.094
1924	SLE RA 4		-0.0040838	-20.419	SLD 5	-0.003666	-18.33
1925	SLE RA 4		-0.0040609	-20.304	SLD 10	-0.0036252	-18.126
1926	SLE RA 4		-0.0040301	-20.15	SLD 10	-0.0036212	-18.106
1927	SLE RA 4		-0.0039983	-19.991	SLD 10	-0.0036357	-18.179
1928	SLE RA 4		-0.0040463	-20.231	SLD 5	-0.0036564	-18.292
1929	SLE RA 4		-0.0040246	-20.123	SLD 5	-0.0036651	-18.326
1930	SLE RA 4		-0.0041026	-20.513	SLD 5	-0.0036822	-18.411
1931	SLE RA 4		-0.0040315	-20.157	SLD 5	-0.0036763	-18.382
1932	SLE RA 4		-0.0040485	-20.243	SLD 5	-0.0036803	-18.401
1933	SLE RA 4		-0.0040911	-20.455	SLD 10	-0.0036625	-18.312
1934	SLE RA 4		-0.0040564	-20.282	SLD 5	-0.0036815	-18.408
1935	SLE RA 4		-0.0040824	-20.412	SLD 10	-0.0036818	-18.409
1936	SLE RA 4		-0.0041314	-20.657	SLD 5	-0.0037171	-18.586
1937	SLE RA 4		-0.0041218	-20.609	SLD 10	-0.0037034	-18.517
1938	SLE RA 4		-0.0041012	-20.506	SLD 10	-0.0037127	-18.564
1939	SLE RA 4		-0.004133	-20.665	SLD 5	-0.0037373	-18.686
1940	SLD 8		-0.0048335	-24.167	SLD 9	-0.0038282	-19.141
1941	SLD 8		-0.0047389	-23.695	SLD 9	-0.0038121	-19.06
1942	SLD 8		-0.0046479	-23.239	SLD 9	-0.0037978	-18.989
1943	SLD 8		-0.0045515	-22.758	SLD 9	-0.0037844	-18.922
1944	SLD 8		-0.0044668	-22.334	SLD 9	-0.0037754	-18.877
1945	SLD 8		-0.0043962	-21.981	SLD 9	-0.0037715	-18.858
1946	SLD 8		-0.0043417	-21.708	SLD 9	-0.0037716	-18.858
1947	SLD 8		-0.0043024	-21.512	SLD 9	-0.0037735	-18.868
1948	SLD 8		-0.004274	-21.37	SLD 9	-0.0037757	-18.879
1949	SLE RA 4		-0.0042549	-21.275	SLD 9	-0.0037774	-18.887
1950	SLE RA 4		-0.0042473	-21.237	SLD 9	-0.0037784	-18.892
1951	SLE RA 4		-0.0042404	-21.202	SLD 9	-0.0037789	-18.894
1952	SLE RA 4		-0.0042336	-21.168	SLD 9	-0.0037779	-18.895
1953	SLE RA 4		-0.0042268	-21.134	SLD 9	-0.0037786	-18.893
1954	SLE RA 4		-0.0042198	-21.099	SLD 5	-0.0037771	-18.886
1955	SLE RA 4		-0.0042125	-21.062	SLD 5	-0.0037709	-18.855
1956	SLE RA 4		-0.0042047	-21.024	SLD 5	-0.003764	-18.82
1957	SLE RA 4		-0.0041961	-20.98	SLD 5	-0.0037587	-18.794
1958	SLE RA 4		-0.0041271	-20.635	SLD 5	-0.0037576	-18.788
1959	SLE RA 4		-0.0041196	-20.598	SLD 5	-0.0037553	-18.776
1960	SLE RA 4		-0.0041114	-20.557	SLD 5	-0.003751	-18.755
1961	SLE RA 4		-0.0041038	-20.519	SLD 5	-0.0037465	-18.732
1962	SLE RA 4		-0.004097	-20.485	SLD 5	-0.0037422	-18.711
1963	SLE RA 4		-0.0040909	-20.455	SLD 5	-0.0037384	-18.692
1964	SLE RA 4		-0.0040857	-20.428	SLD 5	-0.0037351	-18.676
1965	SLE RA 4		-0.0040812	-20.406	SLD 5	-0.0037325	-18.662
1966	SLE RA 4		-0.0040775	-20.387	SLD 5	-0.0037303	-18.652
1967	SLE RA 4		-0.0040743	-20.372	SLD 5	-0.0037287	-18.643
1968	SLE RA 4		-0.0040717	-20.358	SLD 5	-0.0037274	-18.637
1969	SLE RA 4		-0.0040694	-20.347	SLD 5	-0.0037263	-18.632
1970	SLE RA 4		-0.0040673	-20.336	SLD 5	-0.0037254	-18.627
1971	SLE RA 4		-0.0040654	-20.327	SLD 5	-0.0037246	-18.623
1972	SLE RA 4		-0.0040636	-20.318	SLD 5	-0.0037238	-18.619
1973	SLE RA 4		-0.0040621	-20.311	SLD 5	-0.0037232	-18.616
1974	SLE RA 4		-0.004061	-20.305	SLD 5	-0.0037227	-18.614
1975	SLE RA 4		-0.0040603	-20.301	SLD 5	-0.0037225	-18.613
1976	SLE RA 4		-0.0040601	-20.3	SLD 6	-0.0037219	-18.61
1977	SLE RA 4		-0.0040604	-20.302	SLD 6	-0.0037213	-18.607
1978	SLE RA 4		-0.0040611	-20.306	SLD 6	-0.0037209	-18.605
1979	SLE RA 4		-0.0040622	-20.311	SLD 6	-0.0037207	-18.603
1980	SLE RA 4		-0.0040635	-20.317	SLD 6	-0.0037205	-18.603
1981	SLE RA 4		-0.0040649	-20.325	SLD 10	-0.0037204	-18.602
1982	SLE RA 4		-0.0040665	-20.332	SLD 10	-0.0037203	-18.602
1983	SLE RA 4		-0.0040683	-20.341	SLD 10	-0.0037203	-18.602
1984	SLE RA 4		-0.0040703	-20.352	SLD 10	-0.0037205	-18.603
1985	SLE RA 4		-0.0040728	-20.364	SLD 10	-0.003721	-18.605
1986	SLE RA 4		-0.0040759	-20.379	SLD 10	-0.0037219	-18.61
1987	SLE RA 4		-0.0040795	-20.398	SLD 10	-0.0037233	-18.617
1988	SLE RA 4		-0.004084	-20.42	SLD 10	-0.0037253	-18.626
1989	SLE RA 4		-0.0040892	-20.446	SLD 10	-0.0037277	-18.638
1990	SLE RA 4		-0.0040953	-20.476	SLD 10	-0.0037306	-18.653
1991	SLE RA 4		-0.0041022	-20.511	SLD 10	-0.0037337	-18.669

Nodo	Pressione minima			Pressione massima			
	Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
1992	SLE RA 4		-0.0041097	-20.549	SLD 10	-0.0037366	-18.683
1993	SLE RA 4		-0.0041171	-20.585	SLD 10	-0.0037377	-18.689
1994	SLE RA 4		-0.0041846	-20.923	SLD 10	-0.0037234	-18.617
1995	SLE RA 4		-0.0041852	-20.926	SLD 10	-0.0037187	-18.593
1996	SLE RA 4		-0.0041829	-20.915	SLD 10	-0.0037133	-18.567
1997	SLD 11		-0.0041824	-20.912	SLD 6	-0.0037067	-18.534
1998	SLD 11		-0.0041856	-20.928	SLD 6	-0.0036966	-18.48
1999	SLD 11		-0.0041909	-20.955	SLD 6	-0.0036832	-18.416
2000	SLD 11		-0.0041987	-20.993	SLD 6	-0.0036702	-18.351
2001	SLD 11		-0.0042108	-21.054	SLD 6	-0.0036582	-18.291
2002	SLD 11		-0.0042304	-21.152	SLD 6	-0.0036488	-18.244
2003	SLD 11		-0.0042628	-21.314	SLD 6	-0.0036444	-18.222
2004	SLD 11		-0.0043087	-21.543	SLD 6	-0.0036483	-18.241
2005	SLD 11		-0.0043671	-21.835	SLD 6	-0.0036617	-18.308
2006	SLD 11		-0.0044358	-22.179	SLD 6	-0.003684	-18.42
2007	SLD 11		-0.0045105	-22.553	SLD 6	-0.0037135	-18.567
2008	SLD 11		-0.0045789	-22.895	SLD 6	-0.0037437	-18.719
2009	SLD 11		-0.004647	-23.235	SLD 6	-0.0037761	-18.881
2010	SLD 11		-0.0047153	-23.576	SLD 6	-0.0038101	-19.051
2011	SLE RA 4		-0.004187	-20.935	SLD 5	-0.0037552	-18.776
2012	SLE RA 4		-0.0041633	-20.817	SLD 10	-0.0037275	-18.637
2013	SLE RA 4		-0.0041862	-20.931	SLD 10	-0.0037385	-18.693
2014	SLE RA 4		-0.0041944	-20.972	SLD 10	-0.0037395	-18.697
2015	SLE RA 4		-0.0041554	-20.777	SLD 5	-0.0037767	-18.884
2016	SLE RA 4		-0.004161	-20.805	SLD 10	-0.0037557	-18.779
2017	SLE RA 4		-0.0041742	-20.871	SLD 10	-0.0037782	-18.891
2018	SLE RA 4		-0.0041992	-20.996	SLD 5	-0.0037997	-18.999
2019	SLE RA 4		-0.0042274	-21.137	SLD 10	-0.0037979	-18.99
2020	SLE RA 4		-0.0042503	-21.251	SLD 5	-0.0038235	-19.118
2021	SLE RA 4		-0.0042585	-21.292	SLD 10	-0.0038124	-19.062
2022	SLE RA 4		-0.0042734	-21.367	SLD 10	-0.0038145	-19.073
2023	SLE RA 4		-0.0042578	-21.289	SLD 5	-0.0038562	-19.281
2024	SLE RA 4		-0.004301	-21.505	SLD 5	-0.0038552	-19.276
2025	SLD 11		-0.0042731	-21.365	SLD 6	-0.0037697	-18.848
2026	SLD 7		-0.0042794	-21.397	SLD 10	-0.0037848	-18.924
2027	SLD 11		-0.0042692	-21.346	SLD 6	-0.0037504	-18.752
2028	SLD 11		-0.0042673	-21.336	SLD 6	-0.0037282	-18.641
2029	SLE RA 4		-0.0043138	-21.569	SLD 5	-0.0038523	-19.262
2030	SLE RA 4		-0.0043128	-21.564	SLD 5	-0.0038502	-19.251
2031	SLE RA 4		-0.004309	-21.545	SLD 9	-0.0038351	-19.175
2032	SLE RA 4		-0.0043112	-21.556	SLD 9	-0.0038434	-19.217
2033	SLE RA 4		-0.0043065	-21.533	SLD 9	-0.0038261	-19.13
2034	SLD 11		-0.0042676	-21.338	SLD 6	-0.0037054	-18.527
2035	SLD 8		-0.0043687	-21.844	SLD 9	-0.0037676	-18.838
2036	SLD 8		-0.0043073	-21.536	SLD 9	-0.0038053	-19.027
2037	SLE RA 4		-0.0043039	-21.52	SLD 9	-0.0038163	-19.081
2038	SLD 8		-0.004339	-21.695	SLD 9	-0.0037805	-18.903
2039	SLD 8		-0.00432	-21.6	SLD 9	-0.0037934	-18.967
2040	SLD 11		-0.0042724	-21.362	SLD 6	-0.0036832	-18.416
2041	SLD 11		-0.0043915	-21.957	SLD 6	-0.0036403	-18.202
2042	SLD 8		-0.0044127	-22.064	SLD 9	-0.0037561	-18.781
2043	SLD 11		-0.0043077	-21.538	SLD 6	-0.0036475	-18.238
2044	SLD 11		-0.0042847	-21.423	SLD 6	-0.0036631	-18.316
2045	SLD 8		-0.0044712	-22.356	SLD 9	-0.0037481	-18.74
2046	SLD 11		-0.0043437	-21.719	SLD 6	-0.0036394	-18.197
2047	SLE RA 4		-0.0043192	-21.596	SLD 5	-0.0038573	-19.286
2048	SLD 11		-0.0044487	-22.243	SLD 6	-0.0036482	-18.241
2049	SLE RA 4		-0.0042925	-21.463	SLD 10	-0.0038025	-19.013
2050	SLE RA 4		-0.0042734	-21.367	SLD 5	-0.0038774	-19.387
2051	SLE RA 4		-0.004262	-21.31	SLD 10	-0.003855	-19.275
2052	SLE RA 4		-0.0043199	-21.6	SLD 5	-0.003864	-19.32
2053	SLE RA 4		-0.004307	-21.535	SLD 10	-0.0038274	-19.137
2054	SLD 8		-0.0045399	-22.7	SLD 9	-0.0037419	-18.709
2055	SLD 11		-0.0045089	-22.545	SLD 6	-0.0036601	-18.301
2056	SLE RA 4		-0.0042686	-21.343	SLD 5	-0.0038815	-19.408
2057	SLE RA 4		-0.0042619	-21.31	SLD 5	-0.0038785	-19.393
2058	SLE RA 4		-0.0042606	-21.303	SLD 10	-0.0038638	-19.319
2059	SLE RA 4		-0.0042525	-21.263	SLD 10	-0.0038605	-19.303
2060	SLE RA 4		-0.0042459	-21.229	SLD 10	-0.0038579	-19.289
2061	SLE RA 4		-0.0042588	-21.294	SLD 5	-0.0038781	-19.39
2062	SLE RA 4		-0.0042043	-21.022	SLD 6	-0.0038424	-19.212
2063	SLE RA 4		-0.0042061	-21.03	SLD 10	-0.0038426	-19.213
2064	SLE RA 4		-0.004203	-21.015	SLD 6	-0.0038425	-19.213
2065	SLE RA 4		-0.0042081	-21.041	SLD 10	-0.0038429	-19.214
2066	SLE RA 4		-0.0042105	-21.053	SLD 10	-0.0038434	-19.217
2067	SLE RA 4		-0.0042023	-21.012	SLD 6	-0.003843	-19.215
2068	SLE RA 4		-0.0043194	-21.597	SLD 10	-0.0038291	-19.145
2069	SLE RA 4		-0.0042134	-21.067	SLD 10	-0.0038443	-19.221
2070	SLE RA 4		-0.0042244	-21.122	SLD 10	-0.0038485	-19.242
2071	SLE RA 4		-0.0042428	-21.214	SLD 10	-0.0038578	-19.289
2072	SLE RA 4		-0.0042296	-21.148	SLD 10	-0.003851	-19.255
2073	SLE RA 4		-0.0042212	-21.106	SLD 5	-0.0038542	-19.271
2074	SLE RA 4		-0.0042024	-21.012	SLD 6	-0.003844	-19.22
2075	SLE RA 4		-0.0042518	-21.259	SLD 5	-0.0038739	-19.369
2076	SLD 8		-0.0046147	-23.074	SLD 9	-0.0037355	-18.677
2077	SLE RA 4		-0.0042168	-21.084	SLD 10	-0.0038455	-19.227
2078	SLE RA 4		-0.0042204	-21.102	SLD 10	-0.0038468	-19.234
2079	SLE RA 4		-0.004236	-21.18	SLD 10	-0.0038543	-19.272
2080	SLE RA 4		-0.004203	-21.015	SLD 5	-0.003845	-19.225
2081	SLE RA 4		-0.0042442	-21.221	SLD 5	-0.003869	-19.345
2082	SLE RA 4		-0.0042883	-21.442	SLD 5	-0.0038951	-19.476
2083	SLE RA 4		-0.0042379	-21.189	SLD 5	-0.0038649	-19.325
2084	SLE RA 4		-0.0042186	-21.093	SLD 5	-0.003853	-19.265
2085	SLE RA 4		-0.004227	-21.135	SLD 5	-0.003858	-19.29
2086	SLE RA 4		-0.0042049	-21.025	SLD 5	-0.0038462	-19.231
2087	SLE RA 4		-0.0042323	-21.161	SLD 5	-0.0038614	-19.307
2088	SLE RA 4		-0.0042159	-21.08	SLD 5	-0.0038517	-19.259
2089	SLE RA 4		-0.0042133	-21.067	SLD 5	-0.0038505	-19.252
2090	SLE RA 4		-0.004343	-21.715	SLD 5	-0.0038788	-19.394

Nodo	Pressione minima			Pressione massima			
	Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
2091	SLE RA 4		-0.0042109	-21.055	SLD 5	-0.0038492	-19.246
2092	SLE RA 4		-0.0042069	-21.035	SLD 5	-0.0038473	-19.237
2093	SLE RA 4		-0.0042088	-21.044	SLD 5	-0.0038483	-19.241
2094	SLD 11		-0.0045658	-22.829	SLD 6	-0.0036669	-18.345
2095	SLE RA 4		-0.0042979	-21.49	SLD 10	-0.0038754	-19.377
2096	SLE RA 4		-0.004283	-21.415	SLD 10	-0.0038787	-19.394
2097	SLE RA 4		-0.0043456	-21.728	SLD 10	-0.0038694	-19.347
2098	SLE RA 4		-0.0043312	-21.656	SLD 10	-0.0038912	-19.456
2099	SLE RA 4		-0.0043486	-21.743	SLD 5	-0.0039227	-19.614
2100	SLE RA 4		-0.0043551	-21.775	SLD 10	-0.0038992	-19.496
2101	SLD 8		-0.0047873	-23.936	SLD 9	-0.0037211	-18.606
2102	SLD 11		-0.0046884	-23.442	SLD 6	-0.0036898	-18.449
2103	SLD 8		-0.0046887	-23.443	SLD 9	-0.0037155	-18.577
2104	SLD 11		-0.0046207	-23.104	SLD 6	-0.0036623	-18.312
2105	SLE RA 4		-0.0043818	-21.909	SLD 10	-0.0039102	-19.551
2106	SLE RA 4		-0.0043872	-21.936	SLD 5	-0.0039477	-19.738
2107	SLE RA 4		-0.0044109	-22.055	SLD 5	-0.0039377	-19.689
2108	SLE RA 4		-0.004377	-21.885	SLD 5	-0.0039668	-19.834
2109	SLE RA 4		-0.0043707	-21.854	SLD 10	-0.0039485	-19.742
2110	SLE RA 4		-0.0044024	-22.012	SLD 10	-0.0039009	-19.505
2111	SLE RA 4		-0.0044282	-22.141	SLD 5	-0.0039368	-19.84
2112	SLE RA 4		-0.0043958	-21.979	SLD 10	-0.0038882	-19.441
2113	SLD 7		-0.0043887	-21.944	SLD 10	-0.0038763	-19.381
2114	SLD 7		-0.0043792	-21.896	SLD 10	-0.0038573	-19.287
2115	SLE RA 4		-0.0043896	-21.948	SLD 5	-0.0039812	-19.906
2116	SLD 11		-0.0043687	-21.844	SLD 6	-0.0038354	-19.177
2117	SLE RA 4		-0.0043818	-21.909	SLD 10	-0.0039623	-19.812
2118	SLE RA 4		-0.0044194	-22.097	SLD 5	-0.0039371	-19.685
2119	SLE RA 4		-0.0043868	-21.934	SLD 9	-0.0038925	-19.463
2120	SLE RA 4		-0.004399	-21.995	SLD 9	-0.0039105	-19.553
2121	SLE RA 4		-0.004374	-21.87	SLD 9	-0.0038737	-19.368
2122	SLD 11		-0.0043578	-21.789	SLD 6	-0.0038067	-19.033
2123	SLE RA 4		-0.0044106	-22.053	SLD 5	-0.0039269	-19.635
2124	SLD 8		-0.0043968	-21.984	SLD 9	-0.0037618	-18.809
2125	SLE RA 4		-0.0044302	-22.151	SLD 5	-0.0039476	-19.738
2126	SLD 11		-0.0043479	-21.739	SLD 6	-0.0037741	-18.871
2127	SLD 8		-0.0043639	-21.819	SLD 9	-0.0038539	-19.27
2128	SLD 8		-0.0043632	-21.816	SLD 9	-0.0038323	-19.162
2129	SLD 8		-0.0044777	-22.389	SLD 9	-0.0037214	-18.607
2130	SLD 11		-0.0043401	-21.7	SLD 6	-0.0037405	-18.702
2131	SLD 8		-0.0043768	-21.884	SLD 9	-0.0037856	-18.928
2132	SLD 8		-0.0044307	-22.153	SLD 9	-0.0037396	-18.698
2133	SLD 8		-0.0043672	-21.836	SLD 9	-0.0038097	-19.049
2134	SLD 11		-0.0043369	-21.685	SLD 6	-0.0037072	-18.536
2135	SLD 11		-0.0043545	-21.773	SLD 6	-0.0036449	-18.245
2136	SLD 8		-0.0045344	-22.672	SLD 9	-0.003707	-18.535
2137	SLD 11		-0.0043412	-21.706	SLD 6	-0.0036759	-18.38
2138	SLE RA 4		-0.0044213	-22.107	SLD 5	-0.0039975	-19.988
2139	SLE RA 4		-0.0044086	-22.043	SLD 10	-0.0039721	-19.86
2140	SLE RA 4		-0.0044505	-22.253	SLD 5	-0.0039772	-19.886
2141	SLE RA 4		-0.0044356	-22.178	SLD 10	-0.0039388	-19.694
2142	SLD 11		-0.0043807	-21.904	SLD 6	-0.0036289	-18.145
2143	SLD 11		-0.0044176	-22.088	SLD 6	-0.0036172	-18.086
2144	SLD 11		-0.0044627	-22.314	SLD 6	-0.0036134	-18.067
2145	SLD 11		-0.004512	-22.56	SLD 6	-0.003616	-18.08
2146	SLE RA 4		-0.0044458	-22.229	SLD 5	-0.0039629	-19.815
2147	SLD 8		-0.0045923	-22.962	SLD 9	-0.0036957	-18.479
2148	SLD 11		-0.0045565	-22.782	SLD 6	-0.0036184	-18.092
2149	SLE RA 4		-0.0044129	-22.065	SLD 5	-0.0040031	-20.016
2150	SLE RA 4		-0.0044491	-22.246	SLD 5	-0.0040117	-20.058
2151	SLE RA 4		-0.0044043	-22.022	SLD 10	-0.0039841	-19.92
2152	SLE RA 4		-0.0044432	-22.216	SLD 10	-0.0039399	-19.95
2153	SLE RA 4		-0.0044675	-22.337	SLD 5	-0.0039832	-19.916
2154	SLD 8		-0.0046371	-23.185	SLD 9	-0.0036858	-18.429
2155	SLE RA 4		-0.0044579	-22.29	SLD 10	-0.0039907	-19.954
2156	SLD 11		-0.0045892	-22.946	SLD 6	-0.0036177	-18.089
2157	SLE RA 4		-0.0044211	-22.105	SLD 5	-0.0040131	-20.065
2158	SLE RA 4		-0.0044091	-22.046	SLD 10	-0.0039921	-19.961
2159	SLE RA 4		-0.004474	-22.37	SLD 10	-0.0039823	-19.911
2160	SLE RA 4		-0.0044772	-22.386	SLD 10	-0.0039962	-19.981
2161	SLE RA 4		-0.0044166	-22.083	SLD 5	-0.0040119	-20.059
2162	SLE RA 4		-0.0044064	-22.032	SLD 10	-0.0039933	-19.967
2163	SLE RA 4		-0.0043471	-21.735	SLD 6	-0.0039646	-19.823
2164	SLE RA 4		-0.0043454	-21.727	SLD 6	-0.0039645	-19.823
2165	SLE RA 4		-0.0043493	-21.746	SLD 10	-0.0039651	-19.825
2166	SLE RA 4		-0.004352	-21.76	SLD 10	-0.0039659	-19.829
2167	SLE RA 4		-0.0043447	-21.723	SLD 6	-0.003965	-19.825
2168	SLE RA 4		-0.0043553	-21.776	SLD 10	-0.003967	-19.835
2169	SLE RA 4		-0.0043593	-21.797	SLD 10	-0.0039688	-19.844
2170	SLE RA 4		-0.004381	-21.905	SLD 10	-0.0039795	-19.898
2171	SLE RA 4		-0.0043742	-21.871	SLD 10	-0.0039759	-19.879
2172	SLE RA 4		-0.0043454	-21.727	SLD 6	-0.0039667	-19.833
2173	SLE RA 4		-0.0043986	-21.993	SLD 10	-0.0039897	-19.948
2174	SLE RA 4		-0.0043458	-21.729	SLD 5	-0.0039675	-19.837
2175	SLE RA 4		-0.0043644	-21.822	SLD 10	-0.0039714	-19.857
2176	SLE RA 4		-0.004399	-21.995	SLD 5	-0.0040007	-20.004
2177	SLE RA 4		-0.00439	-21.95	SLD 10	-0.0039849	-19.925
2178	SLE RA 4		-0.0043695	-21.847	SLD 10	-0.0039738	-19.869
2179	SLE RA 4		-0.0044098	-22.049	SLD 5	-0.0040082	-20.041
2180	SLE RA 4		-0.0043706	-21.853	SLD 5	-0.0039818	-19.909
2181	SLE RA 4		-0.0043924	-21.962	SLD 5	-0.0039966	-19.983
2182	SLE RA 4		-0.0043673	-21.836	SLD 5	-0.0039801	-19.9
2183	SLE RA 4		-0.0043501	-21.751	SLD 5	-0.0039707	-19.854
2184	SLE RA 4		-0.0043638	-21.819	SLD 5	-0.0039782	-19.891
2185	SLE RA 4		-0.0043788	-21.894	SLD 5	-0.0039876	-19.938
2186	SLE RA 4		-0.0043856	-21.928	SLD 5	-0.0039921	-19.961
2187	SLE RA 4		-0.0043605	-21.802	SLD 5	-0.0039764	-19.882
2188	SLE RA 4		-0.0043574	-21.787	SLD 5	-0.0039747	-19.873
2189	SLE RA 4		-0.0043549	-21.774	SLD 5	-0.0039734	-19.867

Nodo	Pressione minima			Pressione massima			
	Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
2190	SLE RA 4		-0.0043527	-21.763	SLD 5	-0.0039722	-19.861
2191	SLE RA 4		-0.0044671	-22.335	SLD 5	-0.0040446	-20.223
2192	SLE RA 4		-0.0044594	-22.297	SLD 10	-0.0040205	-20.125
2193	SLE RA 4		-0.0044865	-22.433	SLD 5	-0.0040557	-20.279
2194	SLE RA 4		-0.0045152	-22.576	SLD 5	-0.0040274	-20.137
2195	SLE RA 4		-0.0044962	-22.481	SLD 10	-0.0039833	-19.916
2196	SLE RA 4		-0.0044791	-22.395	SLD 10	-0.0040351	-20.175
2197	SLE RA 4		-0.0044867	-22.433	SLD 10	-0.0039642	-19.821
2198	SLE RA 4		-0.0045433	-22.716	SLD 10	-0.0040567	-20.283
2199	SLD 7		-0.0044893	-22.446	SLD 10	-0.0039542	-19.771
2200	SLE RA 4		-0.0045288	-22.644	SLD 5	-0.0040941	-20.47
2201	SLE RA 4		-0.0045517	-22.759	SLD 5	-0.004054	-20.27
2202	SLE RA 4		-0.0045208	-22.604	SLD 10	-0.0040731	-20.366
2203	SLE RA 4		-0.0045729	-22.865	SLD 5	-0.0040967	-20.483
2204	SLD 7		-0.0044823	-22.412	SLD 10	-0.0039323	-19.662
2205	SLE RA 4		-0.0045739	-22.87	SLD 5	-0.0041103	-20.552
2206	SLE RA 4		-0.0045525	-22.762	SLD 5	-0.0040507	-20.254
2207	SLE RA 4		-0.0045412	-22.706	SLD 10	-0.0040149	-20.075
2208	SLE RA 4		-0.0045416	-22.708	SLD 5	-0.0040382	-20.191
2209	SLD 8		-0.0046343	-23.171	SLD 9	-0.0036511	-18.256
2210	SLD 8		-0.0046815	-23.408	SLD 9	-0.0036449	-18.225
2211	SLE RA 4		-0.0045258	-22.629	SLD 5	-0.0040223	-20.111
2212	SLE RA 4		-0.0044398	-22.199	SLD 9	-0.0039196	-19.598
2213	SLD 8		-0.0045845	-22.923	SLD 9	-0.0036603	-18.302
2214	SLE RA 4		-0.0045072	-22.536	SLD 5	-0.0040025	-20.013
2215	SLD 8		-0.0045349	-22.674	SLD 9	-0.0036745	-18.372
2216	SLE RA 4		-0.0044636	-22.318	SLD 9	-0.003949	-19.745
2217	SLE RA 4		-0.0045717	-22.859	SLD 5	-0.0041191	-20.595
2218	SLE RA 4		-0.0045573	-22.786	SLD 10	-0.0040901	-20.45
2219	SLD 8		-0.0047555	-23.778	SLD 9	-0.0036368	-18.184
2220	SLE RA 4		-0.0045879	-22.939	SLD 5	-0.0040974	-20.487
2221	SLE RA 4		-0.0045709	-22.855	SLD 10	-0.0040574	-20.287
2222	SLD 11		-0.0046762	-23.381	SLD 6	-0.0035932	-17.966
2223	SLD 8		-0.0044268	-22.134	SLD 9	-0.0038894	-19.447
2224	SLD 11		-0.0044675	-22.337	SLD 6	-0.0039025	-19.512
2225	SLD 8		-0.0044869	-22.435	SLD 9	-0.0036957	-18.478
2226	SLE RA 4		-0.0044878	-22.439	SLD 9	-0.0039781	-19.891
2227	SLD 11		-0.0046251	-23.126	SLD 6	-0.0035831	-17.915
2228	SLD 8		-0.0044249	-22.124	SLD 9	-0.0037553	-18.777
2229	SLD 8		-0.0044492	-22.246	SLD 9	-0.0037232	-18.616
2230	SLD 11		-0.0044477	-22.238	SLD 6	-0.0038627	-19.313
2231	SLD 11		-0.0045925	-22.963	SLD 6	-0.0035778	-17.889
2232	SLD 8		-0.0044186	-22.093	SLD 9	-0.003858	-19.29
2233	SLD 11		-0.004557	-22.785	SLD 6	-0.0035746	-17.873
2234	SLD 8		-0.0044141	-22.07	SLD 9	-0.0037896	-18.948
2235	SLD 11		-0.0044289	-22.144	SLD 6	-0.0038188	-19.094
2236	SLD 11		-0.0045181	-22.591	SLD 6	-0.0035751	-17.875
2237	SLD 8		-0.004413	-22.065	SLD 9	-0.0038243	-19.121
2238	SLD 11		-0.0044125	-22.062	SLD 6	-0.0037739	-18.869
2239	SLD 11		-0.0044787	-22.394	SLD 6	-0.0035812	-17.906
2240	SLD 11		-0.0044007	-22.004	SLD 6	-0.0037293	-18.646
2241	SLD 11		-0.0043961	-21.981	SLD 6	-0.0036869	-18.434
2242	SLD 11		-0.0044174	-22.087	SLD 6	-0.0036178	-18.089
2243	SLD 11		-0.0044444	-22.222	SLD 6	-0.0035948	-17.974
2244	SLE RA 4		-0.0045782	-22.891	SLD 10	-0.0040953	-20.477
2245	SLD 11		-0.0044014	-22.007	SLD 6	-0.0036491	-18.245
2246	SLE RA 4		-0.0045902	-22.951	SLD 10	-0.0040864	-20.432
2247	SLE RA 4		-0.0045761	-22.881	SLD 5	-0.004139	-20.695
2248	SLE RA 4		-0.0045662	-22.831	SLD 10	-0.0041175	-20.587
2249	SLE RA 4		-0.0046254	-23.127	SLD 5	-0.0041696	-20.848
2250	SLE RA 4		-0.0046231	-23.116	SLD 10	-0.0040927	-20.464
2251	SLE RA 4		-0.0045865	-22.932	SLD 5	-0.0041524	-20.762
2252	SLE RA 4		-0.0046161	-23.08	SLD 10	-0.0041456	-20.728
2253	SLE RA 4		-0.0045734	-22.867	SLD 10	-0.0041295	-20.648
2254	SLE RA 4		-0.00465	-23.25	SLD 5	-0.0041437	-20.719
2255	SLE RA 4		-0.0046327	-23.163	SLD 5	-0.0041813	-20.906
2256	SLE RA 4		-0.0045835	-22.918	SLD 5	-0.0041532	-20.766
2257	SLE RA 4		-0.0045706	-22.853	SLD 10	-0.0041316	-20.658
2258	SLE RA 4		-0.0044918	-22.459	SLD 6	-0.0040911	-20.456
2259	SLE RA 4		-0.0044933	-22.467	SLD 6	-0.0040912	-20.456
2260	SLE RA 4		-0.0044915	-22.458	SLD 6	-0.004092	-20.46
2261	SLE RA 4		-0.0044955	-22.478	SLD 6	-0.0040917	-20.458
2262	SLE RA 4		-0.0044982	-22.491	SLD 10	-0.0040925	-20.462
2263	SLE RA 4		-0.0045016	-22.508	SLD 10	-0.0040937	-20.469
2264	SLE RA 4		-0.0045595	-22.797	SLD 10	-0.0041256	-20.628
2265	SLE RA 4		-0.0045292	-22.646	SLD 10	-0.0041076	-20.538
2266	SLE RA 4		-0.0045058	-22.529	SLD 10	-0.0040955	-20.478
2267	SLE RA 4		-0.0045221	-22.611	SLD 10	-0.0041037	-20.519
2268	SLE RA 4		-0.0045386	-22.693	SLD 10	-0.0041133	-20.567
2269	SLE RA 4		-0.004511	-22.555	SLD 10	-0.0040982	-20.491
2270	SLE RA 4		-0.0045724	-22.862	SLD 5	-0.0041462	-20.731
2271	SLE RA 4		-0.0044935	-22.468	SLD 5	-0.0040942	-20.471
2272	SLE RA 4		-0.0045179	-22.59	SLD 10	-0.0041022	-20.511
2273	SLE RA 4		-0.0046235	-23.118	SLD 10	-0.0041587	-20.793
2274	SLE RA 4		-0.0045507	-22.753	SLD 10	-0.0041121	-20.605
2275	SLE RA 4		-0.0045612	-22.806	SLD 5	-0.0041387	-20.693
2276	SLE RA 4		-0.0044966	-22.483	SLD 5	-0.0040963	-20.481
2277	SLE RA 4		-0.0045247	-22.624	SLD 5	-0.0041134	-20.567
2278	SLE RA 4		-0.0045324	-22.662	SLD 5	-0.0041187	-20.593
2279	SLE RA 4		-0.0045515	-22.757	SLD 5	-0.0041132	-20.66
2280	SLE RA 4		-0.0045418	-22.709	SLD 5	-0.0041253	-20.627
2281	SLE RA 4		-0.0045198	-22.599	SLD 5	-0.0041104	-20.552
2282	SLE RA 4		-0.0045003	-22.501	SLD 5	-0.0040987	-20.494
2283	SLE RA 4		-0.004515	-22.575	SLD 5	-0.0041075	-20.537
2284	SLE RA 4		-0.0045107	-22.554	SLD 5	-0.0041049	-20.525
2285	SLE RA 4		-0.0045036	-22.518	SLD 5	-0.0041007	-20.504
2286	SLE RA 4		-0.0045069	-22.535	SLD 5	-0.0041027	-20.513
2287	SLE RA 4		-0.0046398	-23.199	SLD 10	-0.0040971	-20.486
2288	SLD 8		-0.0046242	-23.121	SLD 9	-0.0036202	-18.101

Nodo	Pressione minima			Pressione massima			
	Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
2289	SLE RA 4		-0.0046185	-23.092	SLD 10	-0.00407	-20.35
2290	SLE RA 4		-0.0046723	-23.362	SLD 5	-0.0041559	-20.779
2291	SLD 11		-0.004591	-22.955	SLD 6	-0.0035401	-17.7
2292	SLE RA 4		-0.0046945	-23.472	SLD 10	-0.004183	-20.915
2293	SLD 7		-0.0046027	-23.014	SLD 10	-0.0040413	-20.207
2294	SLD 8		-0.0045846	-22.923	SLD 9	-0.0036262	-18.131
2295	SLE RA 4		-0.0046689	-23.344	SLD 5	-0.0041471	-20.735
2296	SLD 11		-0.0045639	-22.819	SLD 6	-0.0035347	-17.674
2297	SLE RA 4		-0.004729	-23.645	SLD 5	-0.0042343	-21.172
2298	SLE RA 4		-0.0046524	-23.262	SLD 5	-0.0041284	-20.642
2299	SLD 7		-0.0045869	-22.934	SLD 10	-0.0040078	-20.039
2300	SLE RA 4		-0.0047239	-23.62	SLD 5	-0.0042418	-21.209
2301	SLE RA 4		-0.0047075	-23.538	SLD 10	-0.0042087	-21.043
2302	SLE RA 4		-0.0047313	-23.656	SLD 5	-0.0042236	-21.118
2303	SLE RA 4		-0.0047123	-23.562	SLD 10	-0.0041821	-20.91
2304	SLD 8		-0.0045386	-22.693	SLD 9	-0.003643	-18.215
2305	SLE RA 4		-0.0046293	-23.147	SLD 5	-0.0041051	-20.525
2306	SLD 11		-0.00453	-22.65	SLD 6	-0.0035375	-17.687
2307	SLE RA 4		-0.0046027	-23.013	SLD 5	-0.0040771	-20.386
2308	SLD 8		-0.0044887	-22.443	SLD 9	-0.0039237	-19.619
2309	SLD 8		-0.0045097	-22.549	SLD 9	-0.0039648	-19.824
2310	SLE RA 4		-0.0045397	-22.698	SLD 9	-0.0040046	-20.023
2311	SLD 11		-0.0045629	-22.814	SLD 6	-0.0039666	-19.833
2312	SLD 8		-0.0044678	-22.339	SLD 9	-0.0037076	-18.538
2313	SLD 8		-0.0044564	-22.282	SLD 9	-0.0038375	-19.188
2314	SLD 8		-0.0044976	-22.488	SLD 9	-0.0036707	-18.353
2315	SLD 11		-0.0045331	-22.665	SLD 6	-0.0039152	-19.576
2316	SLE RA 4		-0.0045735	-22.867	SLD 9	-0.0040432	-20.216
2317	SLD 8		-0.0044713	-22.356	SLD 9	-0.0038817	-19.409
2318	SLD 8		-0.0044494	-22.247	SLD 9	-0.0037929	-18.965
2319	SLD 11		-0.0045054	-22.527	SLD 6	-0.0038602	-19.301
2320	SLD 8		-0.0044524	-22.262	SLD 9	-0.0037488	-18.744
2321	SLD 11		-0.0044973	-22.486	SLD 6	-0.0035505	-17.753
2322	SLD 11		-0.0044805	-22.402	SLD 6	-0.0038043	-19.021
2323	SLD 11		-0.0044474	-22.237	SLD 6	-0.0036962	-18.481
2324	SLD 11		-0.0044604	-22.302	SLD 6	-0.003749	-18.745
2325	SLD 11		-0.0044519	-22.259	SLD 6	-0.003607	-18.035
2326	SLD 11		-0.0044449	-22.225	SLD 6	-0.0036483	-18.241
2327	SLD 11		-0.0044704	-22.352	SLD 6	-0.0035737	-17.869
2328	SLD 8		-0.0046551	-23.276	SLD 9	-0.0035866	-17.933
2329	SLD 11		-0.0046175	-23.087	SLD 6	-0.0035113	-17.557
2330	SLD 8		-0.0047348	-23.674	SLD 9	-0.0035663	-17.832
2331	SLD 11		-0.0046731	-23.365	SLD 6	-0.0035112	-17.556
2332	SLE RA 4		-0.0048119	-24.059	SLD 5	-0.0043228	-21.614
2333	SLE RA 4		-0.0047734	-23.867	SLD 5	-0.0043052	-21.526
2334	SLE RA 4		-0.0047937	-23.969	SLD 10	-0.0042396	-21.198
2335	SLE RA 4		-0.0047971	-23.985	SLD 10	-0.004292	-21.46
2336	SLE RA 4		-0.0047595	-23.797	SLD 10	-0.0042791	-21.396
2337	SLE RA 4		-0.0048217	-24.109	SLD 5	-0.004292	-21.46
2338	SLE RA 4		-0.0047995	-23.998	SLD 5	-0.0043209	-21.605
2339	SLE RA 4		-0.0047454	-23.727	SLD 10	-0.0042737	-21.368
2340	SLE RA 4		-0.0047616	-23.808	SLD 5	-0.0043001	-21.501
2341	SLE RA 4		-0.0047862	-23.931	SLD 10	-0.0042935	-21.467
2342	SLE RA 4		-0.004732	-23.66	SLD 10	-0.0042674	-21.337
2343	SLE RA 4		-0.004747	-23.735	SLD 5	-0.0042915	-21.458
2344	SLE RA 4		-0.0046359	-23.18	SLD 6	-0.0042146	-21.073
2345	SLE RA 4		-0.0046375	-23.188	SLD 6	-0.0042147	-21.073
2346	SLE RA 4		-0.0047178	-23.589	SLD 10	-0.0042593	-21.296
2347	SLE RA 4		-0.00464	-23.2	SLD 6	-0.0042153	-21.077
2348	SLE RA 4		-0.0046432	-23.216	SLD 10	-0.0042165	-21.082
2349	SLE RA 4		-0.0046472	-23.236	SLD 10	-0.0042181	-21.091
2350	SLE RA 4		-0.0047315	-23.658	SLD 5	-0.0042812	-21.406
2351	SLE RA 4		-0.0046521	-23.26	SLD 10	-0.0042204	-21.102
2352	SLE RA 4		-0.004681	-23.405	SLD 10	-0.0042366	-21.183
2353	SLE RA 4		-0.0046919	-23.459	SLD 10	-0.0042433	-21.217
2354	SLE RA 4		-0.0046722	-23.361	SLD 10	-0.0042314	-21.157
2355	SLE RA 4		-0.004658	-23.29	SLD 10	-0.0042235	-21.118
2356	SLE RA 4		-0.0047046	-23.523	SLD 10	-0.0042514	-21.257
2357	SLE RA 4		-0.0046649	-23.325	SLD 10	-0.0042274	-21.137
2358	SLE RA 4		-0.0047169	-23.585	SLD 5	-0.004271	-21.355
2359	SLD 8		-0.0045917	-22.959	SLD 9	-0.003591	-17.955
2360	SLE RA 4		-0.0047777	-23.888	SLD 10	-0.0042116	-21.058
2361	SLE RA 4		-0.004639	-23.195	SLD 6	-0.0042184	-21.092
2362	SLE RA 4		-0.0046401	-23.201	SLD 5	-0.0042199	-21.099
2363	SLE RA 4		-0.0046422	-23.211	SLD 5	-0.0042211	-21.105
2364	SLE RA 4		-0.004676	-23.38	SLD 5	-0.0042425	-21.213
2365	SLE RA 4		-0.004685	-23.425	SLD 5	-0.0042488	-21.244
2366	SLE RA 4		-0.0047079	-23.54	SLD 5	-0.0042652	-21.326
2367	SLE RA 4		-0.0046959	-23.479	SLD 5	-0.0042566	-21.283
2368	SLE RA 4		-0.0046689	-23.345	SLD 5	-0.0042378	-21.189
2369	SLE RA 4		-0.0046452	-23.226	SLD 5	-0.0042229	-21.114
2370	SLD 11		-0.0045769	-22.885	SLD 6	-0.0034958	-17.479
2371	SLE RA 4		-0.0046627	-23.313	SLD 5	-0.0042337	-21.168
2372	SLE RA 4		-0.0046486	-23.243	SLD 5	-0.0042249	-21.124
2373	SLE RA 4		-0.0046572	-23.286	SLD 5	-0.0042302	-21.151
2374	SLE RA 4		-0.0046525	-23.263	SLD 5	-0.0042273	-21.136
2375	SLE RA 4		-0.0048138	-24.069	SLD 5	-0.0042752	-21.376
2376	SLE RA 4		-0.0047463	-23.732	SLD 10	-0.0041729	-20.865
2377	SLE RA 4		-0.0047932	-23.966	SLD 5	-0.00425	-21.225
2378	SLD 7		-0.0047203	-23.601	SLD 10	-0.0041309	-20.654
2379	SLD 8		-0.0045436	-22.718	SLD 9	-0.0036138	-18.069
2380	SLD 11		-0.0045427	-22.713	SLD 6	-0.0035027	-17.513
2381	SLE RA 4		-0.0048767	-24.383	SLD 5	-0.0043646	-21.823
2382	SLE RA 4		-0.0048577	-24.289	SLD 10	-0.0043265	-21.633
2383	SLE RA 4		-0.0048789	-24.394	SLD 5	-0.004354	-21.77
2384	SLE RA 4		-0.004858	-24.29	SLD 10	-0.0043111	-21.555
2385	SLE RA 4		-0.0047645	-23.822	SLD 5	-0.0042197	-21.098
2386	SLD 8		-0.0045465	-22.732	SLD 9	-0.0039554	-19.777
2387	SLD 8		-0.0045758	-22.879	SLD 9	-0.004006	-20.03

Nodo	Pressione minima			Pressione massima			
	Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
2388		SLD 8	-0.0045076	-22.538	SLD 9	-0.0036488	-18.244
2389		SLE RA 4	-0.0046089	-23.044	SLD 9	-0.0040551	-20.275
2390		SLD 7	-0.0046912	-23.456	SLD 10	-0.0040828	-20.414
2391		SLD 8	-0.0044852	-22.426	SLD 9	-0.0036934	-18.467
2392		SLD 8	-0.0045197	-22.599	SLD 9	-0.0039034	-19.517
2393		SLD 8	-0.0044972	-22.486	SLD 9	-0.0038499	-19.249
2394		SLD 8	-0.0044821	-22.411	SLD 9	-0.003796	-18.98
2395		SLD 8	-0.0044773	-22.386	SLD 9	-0.0037432	-18.716
2396		SLE RA 4	-0.0047338	-23.669	SLD 5	-0.0041886	-20.943
2397		SLE RA 4	-0.0046949	-23.474	SLD 5	-0.0041491	-20.745
2398		SLD 11	-0.0045155	-22.577	SLD 6	-0.0035219	-17.609
2399		SLE RA 4	-0.0046543	-23.271	SLD 9	-0.0041044	-20.522
2400		SLD 11	-0.004654	-23.27	SLD 6	-0.0040275	-20.137
2401		SLD 11	-0.0046148	-23.074	SLD 6	-0.003965	-19.825
2402		SLD 11	-0.0045783	-22.892	SLD 6	-0.0038992	-19.496
2403		SLD 11	-0.0045452	-22.726	SLD 6	-0.0038327	-19.164
2404		SLD 11	-0.0045172	-22.586	SLD 6	-0.0037673	-18.836
2405		SLD 11	-0.0044967	-22.483	SLD 6	-0.0037047	-18.523
2406		SLD 11	-0.0044955	-22.477	SLD 6	-0.0035539	-17.77
2407		SLD 11	-0.0044851	-22.426	SLD 6	-0.0035962	-17.981
2408		SLD 11	-0.0044858	-22.429	SLD 6	-0.003647	-18.235
2409		SLE RA 4	-0.0049035	-24.518	SLD 5	-0.0043928	-21.964
2410		SLE RA 4	-0.0048826	-24.413	SLD 10	-0.004324	-21.62
2411		SLE RA 4	-0.004886	-24.43	SLD 10	-0.0043572	-21.786
2412		SLE RA 4	-0.0049079	-24.539	SLD 5	-0.0043724	-21.862
2413		SLD 8	-0.0047207	-23.604	SLD 9	-0.0035032	-17.516
2414		SLD 8	-0.0046537	-23.268	SLD 9	-0.0035222	-17.611
2415		SLD 8	-0.0045947	-22.974	SLD 9	-0.0035479	-17.74
2416		SLD 8	-0.0045486	-22.743	SLD 9	-0.0035831	-17.915
2417		SLD 8	-0.0045174	-22.587	SLD 9	-0.0036276	-18.138
2418		SLD 8	-0.0045018	-22.509	SLD 9	-0.0036798	-18.399
2419		SLD 8	-0.0045011	-22.506	SLD 9	-0.0037378	-18.689
2420		SLD 8	-0.0045135	-22.568	SLD 9	-0.003799	-18.995
2421		SLD 8	-0.0045363	-22.682	SLD 9	-0.0038617	-19.309
2422		SLD 8	-0.0045667	-22.833	SLD 9	-0.0039243	-19.621
2423		SLD 8	-0.0046017	-23.008	SLD 9	-0.0039857	-19.928
2424		SLD 8	-0.0046391	-23.195	SLD 9	-0.0040454	-20.227
2425		SLD 8	-0.0046772	-23.386	SLD 9	-0.0041035	-20.517
2426		SLE RA 4	-0.0047275	-23.637	SLD 9	-0.0041598	-20.799
2427		SLE RA 4	-0.0047781	-23.891	SLD 5	-0.0042139	-21.07
2428		SLE RA 4	-0.0048272	-24.136	SLD 5	-0.0042632	-21.316
2429		SLE RA 4	-0.0048744	-24.372	SLD 5	-0.0043091	-21.546
2430		SLE RA 4	-0.004919	-24.595	SLD 5	-0.0043541	-21.77
2431		SLE RA 4	-0.0049596	-24.798	SLD 5	-0.0043972	-21.986
2432		SLE RA 4	-0.0049938	-24.969	SLD 5	-0.0044361	-22.18
2433		SLE RA 4	-0.0050181	-25.09	SLD 5	-0.0044672	-22.336
2434		SLE RA 4	-0.0050269	-25.135	SLD 5	-0.004485	-22.425
2435		SLE RA 4	-0.005019	-25.095	SLD 5	-0.0044884	-22.442
2436		SLE RA 4	-0.0050012	-25.006	SLD 5	-0.0044826	-22.413
2437		SLE RA 4	-0.0049789	-24.894	SLD 5	-0.0044718	-22.359
2438		SLE RA 4	-0.0049549	-24.774	SLD 5	-0.0044581	-22.291
2439		SLE RA 4	-0.004931	-24.655	SLD 5	-0.0044431	-22.216
2440		SLE RA 4	-0.0049083	-24.542	SLD 5	-0.004428	-22.14
2441		SLE RA 4	-0.0048876	-24.438	SLD 5	-0.0044135	-22.068
2442		SLE RA 4	-0.004869	-24.345	SLD 5	-0.0044002	-22.001
2443		SLE RA 4	-0.0048528	-24.264	SLD 5	-0.0043885	-21.942
2444		SLE RA 4	-0.0048386	-24.193	SLD 5	-0.0043782	-21.891
2445		SLE RA 4	-0.0048264	-24.132	SLD 5	-0.0043694	-21.847
2446		SLE RA 4	-0.004816	-24.08	SLD 5	-0.004362	-21.81
2447		SLE RA 4	-0.004807	-24.035	SLD 5	-0.0043557	-21.779
2448		SLE RA 4	-0.0047994	-23.997	SLD 5	-0.0043505	-21.753
2449		SLE RA 4	-0.0047929	-23.964	SLD 5	-0.0043462	-21.731
2450		SLE RA 4	-0.0047875	-23.937	SLD 5	-0.0043427	-21.714
2451		SLE RA 4	-0.004783	-23.915	SLD 5	-0.00434	-21.7
2452		SLE RA 4	-0.0047795	-23.898	SLD 5	-0.0043379	-21.69
2453		SLE RA 4	-0.004777	-23.885	SLD 5	-0.0043366	-21.683
2454		SLE RA 4	-0.0047756	-23.878	SLD 5	-0.0043361	-21.68
2455		SLE RA 4	-0.0047753	-23.876	SLD 6	-0.0043352	-21.676
2456		SLE RA 4	-0.004776	-23.88	SLD 6	-0.0043346	-21.673
2457		SLE RA 4	-0.0047778	-23.889	SLD 6	-0.0043348	-21.674
2458		SLE RA 4	-0.0047805	-23.903	SLD 6	-0.0043355	-21.678
2459		SLE RA 4	-0.0047842	-23.921	SLD 10	-0.0043369	-21.685
2460		SLE RA 4	-0.0047888	-23.944	SLD 10	-0.004339	-21.695
2461		SLE RA 4	-0.0047943	-23.971	SLD 10	-0.0043418	-21.709
2462		SLE RA 4	-0.0048009	-24.004	SLD 10	-0.0043453	-21.727
2463		SLE RA 4	-0.0048087	-24.043	SLD 10	-0.0043498	-21.749
2464		SLE RA 4	-0.0048178	-24.089	SLD 10	-0.0043553	-21.776
2465		SLE RA 4	-0.0048286	-24.143	SLD 10	-0.004362	-21.81
2466		SLE RA 4	-0.0048412	-24.206	SLD 10	-0.00437	-21.85
2467		SLE RA 4	-0.0048559	-24.279	SLD 10	-0.0043793	-21.897
2468		SLE RA 4	-0.0048727	-24.364	SLD 10	-0.00439	-21.95
2469		SLE RA 4	-0.0048918	-24.459	SLD 10	-0.0044018	-22.009
2470		SLE RA 4	-0.004913	-24.565	SLD 10	-0.0044142	-22.071
2471		SLE RA 4	-0.0049357	-24.678	SLD 10	-0.0044264	-22.132
2472		SLE RA 4	-0.0049589	-24.794	SLD 10	-0.0044374	-22.187
2473		SLE RA 4	-0.0049806	-24.903	SLD 10	-0.0044455	-22.227
2474		SLE RA 4	-0.0049978	-24.989	SLD 10	-0.0044482	-22.241
2475		SLE RA 4	-0.0050044	-25.022	SLD 10	-0.0044409	-22.204
2476		SLE RA 4	-0.004993	-24.965	SLD 10	-0.0044182	-22.091
2477		SLE RA 4	-0.0049642	-24.821	SLD 10	-0.0043798	-21.899
2478		SLE RA 4	-0.0049231	-24.615	SLD 10	-0.0043308	-21.654
2479		SLE RA 4	-0.0048729	-24.364	SLD 10	-0.0042746	-21.373
2480		SLD 7	-0.0048297	-24.148	SLD 10	-0.0042135	-21.068
2481		SLD 7	-0.0047841	-23.92	SLD 10	-0.0041491	-20.746
2482		SLD 11	-0.0047357	-23.678	SLD 6	-0.0040816	-20.408
2483		SLD 11	-0.0046886	-23.443	SLD 6	-0.0040096	-20.048
2484		SLD 11	-0.0046444	-23.222	SLD 6	-0.0039342	-19.671
2485		SLD 11	-0.0046037	-23.018	SLD 6	-0.0038582	-19.291
2486		SLD 11	-0.0045684	-22.842	SLD 6	-0.0037834	-18.917

Nodo	Pressione minima			Pressione massima			
	Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
2487	SLD 11		-0.0045407	-22.703	SLD 6	-0.0037118	-18.559
2488	SLD 11		-0.0045224	-22.612	SLD 6	-0.0036454	-18.227
2489	SLD 11		-0.0045148	-22.574	SLD 6	-0.0035862	-17.931
2490	SLD 11		-0.0045182	-22.591	SLD 6	-0.0035358	-17.679
2491	SLD 11		-0.0045324	-22.662	SLD 6	-0.0034954	-17.477
2492	SLD 11		-0.0045564	-22.782	SLD 6	-0.0034658	-17.329
2493	SLD 11		-0.0045893	-22.946	SLD 6	-0.0034471	-17.236
2494	SLD 11		-0.0046298	-23.149	SLD 6	-0.0034387	-17.193
2495	SLD 11		-0.0046753	-23.377	SLD 6	-0.003437	-17.185

8.5 Cedimenti fondazioni superficiali

Nodo: nodo che interagisce col terreno.

Ind.: indice del nodo.

spostamento nodale massimo: situazione in cui si verifica lo spostamento massimo verticale nel nodo calcolato dal solutore ad elementi finiti. Lo spostamento massimo con segno è quello con valore massimo lungo l'asse Z, dove valori positivi rappresentano spostamenti verso l'alto.

Cont.: nome breve della condizione o combinazione di carico a cui si riferisce lo spostamento.

uz: spostamento verticale del nodo calcolato dal solutore ad elementi finiti. Lo spostamento è dotato di segno. [m]

Press.: pressione sul terreno corrispondente allo spostamento. Valori positivi indicano trazione, valori negativi indicano compressione. [kN/m²]

spostamento nodale minimo: situazione in cui si verifica lo spostamento minimo verticale del nodo calcolato dal solutore ad elementi finiti. Lo spostamento minimo con segno è quello con valore minimo lungo l'asse Z, dove valori negativi rappresentano spostamenti verso il basso.

Cont.: nome breve della condizione o combinazione di carico a cui si riferisce lo spostamento.

uz: spostamento verticale del nodo calcolato dal solutore ad elementi finiti. Lo spostamento è dotato di segno. [m]

Press.: pressione sul terreno corrispondente allo spostamento. Valori positivi indicano trazione, valori negativi indicano compressione. [kN/m²]

Cedimento elastico: cedimento teorico elastico massimo.

Cont.: nome breve della combinazione di carico in cui è stato calcolato il cedimento teorico elastico massimo.

v.: valore del cedimento teorico elastico massimo. [m]

Cedimento edometrico: cedimento teorico edometrico massimo.

Cont.: nome breve della combinazione di carico in cui è stato calcolato il cedimento teorico edometrico massimo.

v.: valore del cedimento teorico edometrico massimo. [m]

Cedimento di consolidazione: cedimento teorico di consolidazione massimo.

Cont.: nome breve della combinazione di carico in cui è stato calcolato il cedimento teorico di consolidazione massimo.

v.: valore del cedimento teorico di consolidazione massimo. [m]

Spostamento estremo minimo -0.0080972 al nodo di indice 86, di coordinate x = 24.11, y = 0, z = -0.6, nel contesto SLD 10.

Spostamento estremo massimo -0.0026953 al nodo di indice 1227, di coordinate x = 16.74, y = 3.78, z = -0.6, nel contesto SLD 6.

Cedimento elastico estremo massimo 0.0104466 al nodo di indice 360, di coordinate x = 9.68, y = 0.95, z = -0.6, nel contesto SLE rara 4.

Nodo	spostamento nodale massimo			spostamento nodale minimo			Cedimento elastico		Cedimento edometrico		Cedimento di consolidazione		
	Ind.	Cont.	uz	Press.	Cont.	uz	Press.	Cont.	v.	Cont.	v.	Cont.	v.
3	SLD 12		-6.6E-03	-33.018	SLD 5	-7.8E-03	-39.152	SLE RA 4	4.61E-03				
4	SLD 12		-6.6E-03	-32.897	SLD 5	-7.8E-03	-38.921	SLE RA 4	5.69E-03				
5	SLD 12		-6.6E-03	-32.823	SLD 5	-7.7E-03	-38.74	SLE RA 4	6.41E-03				
6	SLD 12		-6.6E-03	-32.778	SLD 5	-7.7E-03	-38.59	SLE RA 4	6.79E-03				
7	SLD 12		-0.00655	-32.75	SLD 5	-7.7E-03	-38.457	SLE RA 4	7.00E-03				
8	SLD 12		-6.5E-03	-32.734	SLD 5	-7.7E-03	-38.337	SLE RA 4	7.14E-03				
9	SLD 12		-6.5E-03	-32.728	SLD 5	-7.6E-03	-38.225	SLE RA 4	7.24E-03				
10	SLD 12		-6.5E-03	-32.732	SLD 5	-7.6E-03	-38.116	SLE RA 4	7.33E-03				
11	SLD 12		-6.5E-03	-32.744	SLD 5	-7.6E-03	-38.004	SLE RA 4	7.42E-03				
12	SLD 12		-6.6E-03	-32.765	SLD 5	-7.6E-03	-37.877	SLE RA 4	7.47E-03				
13	SLD 12		-6.6E-03	-32.784	SLE RA 4	-7.6E-03	-37.824	SLE RA 4	7.50E-03				
14	SLD 12		-6.6E-03	-32.799	SLE RA 4	-7.6E-03	-37.781	SLE RA 4	7.52E-03				
15	SLD 12		-6.6E-03	-32.788	SLE RA 4	-0.00754	-37.7	SLE RA 4	7.54E-03				
16	SLD 12		-6.5E-03	-32.707	SLE RA 4	-7.5E-03	-37.533	SLE RA 4	0.007547				
17	SLD 12		-6.5E-03	-32.622	SLE RA 4	-7.5E-03	-37.387	SLE RA 4	7.54E-03				
18	SLD 12		-6.5E-03	-32.36	SLE RA 4	-7.4E-03	-36.987	SLE RA 4	7.51E-03				
19	SLD 12		-6.4E-03	-32.058	SLE RA 4	-7.3E-03	-36.541	SLE RA 4	7.50E-03				
20	SLD 12		-6.4E-03	-31.769	SLE RA 4	-7.2E-03	-36.115	SLE RA 4	7.49E-03				
21	SLD 12		-6.3E-03	-31.522	SLE RA 4	-7.1E-03	-35.741	SLE RA 4	7.48E-03				
22	SLD 12		-6.3E-03	-31.337	SLE RA 4	-7.1E-03	-35.444	SLE RA 4	7.48E-03				
23	SLD 12		-6.2E-03	-31.229	SLE RA 4	-7.0E-03	-35.241	SLE RA 4	7.48E-03				
24	SLD 12		-6.2E-03	-31.207	SLE RA 4	-7.0E-03	-35.143	SLE RA 4	7.48E-03				
25	SLD 12		-6.3E-03	-31.273	SLE RA 4	-7.0E-03	-35.152	SLE RA 4	7.50E-03				
26	SLD 12		-6.3E-03	-31.427	SLE RA 4	-7.1E-03	-35.267	SLE RA 4	7.52E-03				
27	SLD 12		-6.3E-03	-31.661	SLE RA 4	-7.1E-03	-35.48	SLE RA 4	7.55E-03				
28	SLD 12		-6.4E-03	-31.964	SLE RA 4	-7.2E-03	-35.777	SLE RA 4	0.007587				
29	SLD 11		-6.5E-03	-32.316	SLE RA 4	-7.2E-03	-36.138	SLE RA 4	7.63E-03				
30	SLD 11		-6.5E-03	-32.679	SLE RA 4	-7.3E-03	-36.533	SLE RA 4	7.67E-03				
31	SLD 11		-6.6E-03	-33.029	SLE RA 4	-7.4E-03	-36.91	SLE RA 4	7.71E-03				
32	SLD 11		-6.7E-03	-33.304	SLE RA 4	-7.4E-03	-37.2	SLE RA 4	7.75E-03				
33	SLD 11		-6.7E-03	-33.524	SLE RA 4	-7.5E-03	-37.425	SLE RA 4	7.78E-03				
34	SLD 11		-6.7E-03	-33.69	SLE RA 4	-7.5E-03	-37.585	SLE RA 4	7.80E-03				
35	SLD 11		-6.8E-03	-33.8	SLE RA 4	-7.5E-03	-37.685	SLE RA 4	7.83E-03				
36	SLD 11		-6.8E-03	-33.861	SLE RA 4	-7.5E-03	-37.73	SLE RA 4	7.85E-03				
37	SLD 11		-6.8E-03	-33.886	SLE RA 4	-7.5E-03	-37.733	SLE RA 4	7.85E-03				
38	SLD 11		-6.8E-03	-33.891	SLE RA 4	-7.5E-03	-37.712	SLE RA 4	7.85E-03				
39	SLD 11		-6.8E-03	-33.882	SLE RA 4	-7.5E-03	-37.668	SLE RA 4	7.85E-03				
40	SLD 11		-6.8E-03	-33.863	SLE RA 4	-7.5E-03	-37.61	SLE RA 4	7.86E-03				
41	SLD 11		-6.8E-03	-33.839	SLE RA 4	-7.5E-03	-37.544	SLE RA 4	7.86E-03				
42	SLD 11		-6.8E-03	-33.809	SLE RA 4	-7.5E-03	-37.473	SLE RA 4	7.86E-03				
43	SLD 11		-6.8E-03	-33.773	SLE RA 4	-7.5E-03	-37.397	SLE RA 4	7.86E-03				
44	SLD 11		-6.7E-03	-33.732	SLE RA 4	-7.5E-03	-37.321	SLE RA 4	7.86E-03				
45	SLD 11		-6.7E-03	-33.692	SLE RA 4	-7.5E-03	-37.251	SLE RA 4	7.84E-03				
46	SLD 11		-6.7E-03	-33.667	SLE RA 4	-7.4E-03	-37.211	SLE RA 4	7.84E-03				
47	SLD 8		-6.7E-03	-33.65	SLE RA 4	-7.4E-03	-37.204	SLE RA 4	7.84E-03				
48	SLD 8		-6.7E-03	-33.639	SLE RA 4	-7.4E-03	-37.21	SLE RA 4	7.83E-03				
49	SLD 8		-6.7E-03	-33.624	SLE RA 4	-7.4E-03	-37.212	SLE RA 4	7.82E-03				
50	SLD 8		-6.7E-03	-33.601	SLE RA 4	-7.4E-03	-37.208	SLE RA 4	0.007807				
51	SLD 8		-6.7E-03	-33.572	SLE RA 4	-7.4E-03	-37.198	SLE RA 4	7.80E-03				
52	SLD 8		-6.7E-03	-33.538	SLE RA 4	-7.4E-03	-37.182	SLE RA 4	7.80E-03				
53	SLD 8		-6.7E-03	-33.493	SLE RA 4	-7.4E-03	-37.153	SLE RA 4	7.78E-03				

Nodo	spostamento nodale massimo				spostamento nodale minimo				Cedimento elastico		Cedimento edometrico		Cedimento di consolidazione	
	Ind.	Cont.	uz	Press.	Cont.	uz	Press.	Cont.	v.	Cont.	v.	Cont.	v.	
54	SLD 4	-6.7E-03	-33.42	SLE RA 4	-7.4E-03	-37.11	SLE RA 4	7.76E-03						
55	SLD 4	-6.7E-03	-33.322	SLE RA 4	-7.4E-03	-37.042	SLE RA 4	0.007729						
56	SLD 4	-6.6E-03	-33.188	SLE RA 4	-7.4E-03	-36.931	SLE RA 4	7.70E-03						
57	SLD 4	-6.6E-03	-32.998	SLE RA 4	-7.4E-03	-36.759	SLE RA 4	0.007662						
58	SLD 4	-6.6E-03	-32.752	SLE RA 4	-7.3E-03	-36.523	SLE RA 4	7.62E-03						
59	SLD 4	-6.5E-03	-32.452	SLE RA 4	-7.2E-03	-36.22	SLE RA 4	7.58E-03						
60	SLD 4	-6.4E-03	-32.108	SLE RA 4	-0.00717	-35.85	SLE RA 4	0.007536						
61	SLD 4	-0.00634	-31.7	SLE RA 4	-7.1E-03	-35.387	SLE RA 4	7.48E-03						
62	SLD 4	-6.3E-03	-31.293	SLE RA 4	-7.0E-03	-34.904	SLE RA 4	7.43E-03						
63	SLD 7	-6.2E-03	-30.916	SLE RA 4	-6.9E-03	-34.453	SLE RA 4	7.37E-03						
64	SLD 7	-6.1E-03	-30.523	SLE RA 4	-6.8E-03	-34.065	SLE RA 4	7.32E-03						
65	SLD 7	-6.0E-03	-30.196	SLE RA 4	-6.8E-03	-33.761	SLE RA 4	7.28E-03						
66	SLD 7	-6.0E-03	-29.949	SLE RA 4	-6.7E-03	-33.556	SLE RA 4	7.24E-03						
67	SLD 7	-6.0E-03	-29.79	SLE RA 4	-6.7E-03	-33.46	SLE RA 4	0.007216						
68	SLD 7	-5.9E-03	-29.723	SLE RA 4	-6.7E-03	-33.476	SLE RA 4	0.007199						
69	SLD 7	-5.9E-03	-29.747	SLE RA 4	-6.7E-03	-33.603	SLE RA 4	7.19E-03						
70	SLD 7	-6.0E-03	-29.857	SLE RA 4	-6.8E-03	-33.834	SLE RA 4	7.19E-03						
71	SLD 7	-6.0E-03	-30.042	SLE RA 4	-6.8E-03	-34.156	SLE RA 4	7.20E-03						
72	SLD 7	-6.1E-03	-30.286	SLE RA 4	-6.9E-03	-34.549	SLE RA 4	7.21E-03						
73	SLD 7	-6.1E-03	-30.566	SLE RA 4	-7.0E-03	-34.983	SLE RA 4	7.21E-03						
74	SLD 7	-6.2E-03	-30.839	SLE RA 4	-7.1E-03	-35.403	SLE RA 4	7.22E-03						
75	SLD 7	-6.2E-03	-31.069	SLE RA 4	-7.2E-03	-35.765	SLE RA 4	7.22E-03						
76	SLD 7	-6.2E-03	-31.24	SLE RA 4	-7.2E-03	-36.053	SLE RA 4	7.21E-03						
77	SLD 7	-6.3E-03	-31.356	SLE RA 4	-7.3E-03	-36.284	SLE RA 4	7.19E-03						
78	SLD 7	-6.3E-03	-31.423	SLE RA 4	-7.3E-03	-36.482	SLE RA 4	7.15E-03						
79	SLD 7	-6.3E-03	-31.457	SLE RA 4	-7.3E-03	-36.671	SLE RA 4	7.10E-03						
80	SLD 7	-6.3E-03	-31.479	SLD 10	-7.4E-03	-36.983	SLE RA 4	7.02E-03						
81	SLD 7	-6.3E-03	-31.499	SLD 10	-7.5E-03	-37.477	SLE RA 4	6.92E-03						
82	SLD 7	-6.3E-03	-31.522	SLD 10	-7.6E-03	-37.984	SLE RA 4	0.006777						
83	SLD 7	-6.3E-03	-31.553	SLD 10	-7.7E-03	-38.538	SLE RA 4	6.56E-03						
84	SLD 7	-6.3E-03	-31.601	SLD 10	-7.8E-03	-39.14	SLE RA 4	6.20E-03						
85	SLD 7	-6.3E-03	-31.68	SLD 10	-8.0E-03	-39.791	SLE RA 4	5.55E-03						
86	SLD 7	-0.00636	-31.8	SLD 10	-8.1E-03	-40.486	SLE RA 4	4.56E-03						
87	SLD 12	-6.3E-03	-31.499	SLE RA 4	-7.2E-03	-36.136	SLE RA 4	8.69E-03						
88	SLD 12	-6.3E-03	-31.545	SLE RA 4	-7.2E-03	-36.248	SLE RA 4	8.69E-03						
89	SLD 12	-6.3E-03	-31.534	SLE RA 4	-7.3E-03	-36.289	SLE RA 4	8.72E-03						
90	SLD 12	-6.3E-03	-31.326	SLE RA 4	-7.2E-03	-35.87	SLE RA 4	8.74E-03						
91	SLD 12	-6.3E-03	-31.513	SLE RA 4	-7.3E-03	-36.312	SLE RA 4	8.75E-03						
92	SLD 12	-6.3E-03	-31.557	SLD 5	-7.3E-03	-36.479	SLE RA 4	8.70E-03						
93	SLD 11	-6.4E-03	-32.083	SLE RA 4	-7.1E-03	-35.687	SLE RA 4	9.07E-03						
94	SLD 12	-6.2E-03	-31.078	SLE RA 4	-7.1E-03	-35.514	SLE RA 4	0.008785						
95	SLD 11	-6.4E-03	-32.067	SLE RA 4	-7.1E-03	-35.645	SLE RA 4	9.10E-03						
96	SLD 11	-6.2E-03	-30.928	SLE RA 4	-6.9E-03	-34.508	SLE RA 4	8.90E-03						
97	SLD 11	-6.4E-03	-31.956	SLE RA 4	-7.1E-03	-35.565	SLE RA 4	9.09E-03						
98	SLD 11	-6.1E-03	-30.596	SLE RA 4	-6.8E-03	-34.148	SLE RA 4	8.86E-03						
99	SLD 4	-6.0E-03	-30	SLE RA 4	-6.7E-03	-33.42	SLE RA 4	8.69E-03						
100	SLD 12	-6.1E-03	-30.275	SLE RA 4	-6.8E-03	-33.818	SLE RA 4	8.81E-03						
101	SLD 12	-0.006	-30	SLE RA 4	-6.7E-03	-33.549	SLE RA 4	0.008777						
102	SLD 4	-5.9E-03	-29.63	SLE RA 4	-6.6E-03	-32.983	SLE RA 4	8.63E-03						
103	SLD 12	-6.0E-03	-29.788	SLE RA 4	-6.7E-03	-33.357	SLE RA 4	8.74E-03						
104	SLD 12	-6.2E-03	-30.765	SLE RA 4	-7.0E-03	-35.07	SLE RA 4	8.79E-03						
105	SLD 7	-5.9E-03	-29.292	SLE RA 4	-6.5E-03	-32.575	SLE RA 4	8.57E-03						
106	SLD 11	-6.3E-03	-31.653	SLE RA 4	-7.1E-03	-35.269	SLE RA 4	9.06E-03						
107	SLD 7	-5.8E-03	-28.936	SLE RA 4	-6.4E-03	-32.225	SLE RA 4	8.51E-03						
108	SLD 4	-6.2E-03	-31.156	SLE RA 4	-6.9E-03	-34.647	SLE RA 4	8.92E-03						
109	SLD 12	-5.9E-03	-29.647	SLE RA 4	-6.7E-03	-33.251	SLE RA 4	8.73E-03						
110	SLD 11	-6.2E-03	-31.177	SLE RA 4	-7.0E-03	-34.772	SLE RA 4	8.98E-03						
111	SLD 11	-6.4E-03	-31.794	SLE RA 4	-7.1E-03	-35.405	SLE RA 4	9.10E-03						
112	SLD 8	-6.3E-03	-31.637	SLE RA 4	-7.0E-03	-35.029	SLE RA 4	9.06E-03						
113	SLD 11	-6.3E-03	-31.427	SLE RA 4	-7.0E-03	-35.035	SLE RA 4	9.03E-03						
114	SLD 7	-5.7E-03	-28.625	SLE RA 4	-6.4E-03	-31.932	SLE RA 4	8.47E-03						
115	SLD 4	-6.3E-03	-31.298	SLE RA 4	-7.0E-03	-34.769	SLE RA 4	8.98E-03						
116	SLD 4	-6.1E-03	-30.613	SLE RA 4	-6.8E-03	-34.099	SLE RA 4	8.85E-03						
117	SLD 12	-5.9E-03	-29.564	SLE RA 4	-6.6E-03	-33.216	SLE RA 4	8.73E-03						
118	SLD 4	-6.3E-03	-31.525	SLE RA 4	-7.0E-03	-34.945	SLE RA 4	9.06E-03						
119	SLD 4	-6.3E-03	-31.421	SLE RA 4	-7.0E-03	-34.869	SLE RA 4	9.03E-03						
120	SLD 4	-6.1E-03	-30.283	SLE RA 4	-6.7E-03	-33.741	SLE RA 4	8.80E-03						
121	SLD 7	-5.7E-03	-28.388	SLE RA 4	-6.3E-03	-31.733	SLE RA 4	8.45E-03						
122	SLD 8	-6.3E-03	-31.634	SLE RA 4	-7.0E-03	-35.006	SLE RA 4	9.10E-03						
123	SLD 4	-6.2E-03	-30.872	SLE RA 4	-6.9E-03	-34.361	SLE RA 4	8.91E-03						
124	SLD 12	-5.9E-03	-29.582	SLE RA 4	-6.7E-03	-33.304	SLE RA 4	8.74E-03						
125	SLD 12	-6.1E-03	-30.415	SLE RA 4	-6.9E-03	-34.579	SLE RA 4	8.81E-03						
126	SLD 12	-5.9E-03	-29.684	SLE RA 4	-6.7E-03	-33.493	SLE RA 4	8.76E-03						
127	SLD 12	-6.0E-03	-30.116	SLE RA 4	-0.00683	-34.15	SLE RA 4	8.79E-03						
128	SLD 7	-5.6E-03	-28.233	SLE RA 4	-6.3E-03	-31.634	SLE RA 4	8.43E-03						
129	SLD 12	-6.0E-03	-29.863	SLE RA 4	-6.8E-03	-33.777	SLE RA 4	8.78E-03						
130	SLD 7	-6.0E-03	-30.185	SLE RA 4	-7.0E-03	-34.949	SLE RA 4	8.51E-03						
131	SLD 7	-6.1E-03	-30.306	SLE RA 4	-7.0E-03	-35.231	SLE RA 4	8.48E-03						
132	SLD 7	-6.1E-03	-30.426	SLD 10	-7.1E-03	-35.623	SLE RA 4	8.42E-03						
133	SLD 7	-5.6E-03	-28.215	SLE RA 4	-6.4E-03	-31.79	SLE RA 4	8.43E-03						
134	SLD 7	-5.6E-03	-28.168	SLE RA 4	-6.3E-03	-31.645	SLE RA 4	8.43E-03						
135	SLD 7	-6.0E-03	-30.025	SLE RA 4	-6.9E-03	-34.648	SLE RA 4	8.55E-03						
136	SLD 7	-5.9E-03	-29.624	SLE RA 4	-6.8E-03	-34	SLE RA 4	8.55E-03						
137	SLD 7	-6.0E-03	-29.844	SLE RA 4	-6.9E-03	-34.343	SLE RA 4	8.56E-03						
138	SLD 11	-6.4E-03	-31.9	SLE RA 4	-7.1E-03	-35.428	SLE RA 4	0.009196						
139	SLD 7	-5.9E-03	-29.359	SLE RA 4	-6.7E-03	-33.604	SLE RA 4	8.54E-03						
140	SLD 7	-5.7E-03	-28.332	SLE RA 4	-6.4E-03	-32.021	SLE RA 4	8.45E-03						
141	SLD 7	-5.8E-03	-29.068	SLE RA 4	-6.6E-03	-33.171	SLE RA 4	8.52E-03						
142	SLD 7	-5.8E-03	-28.779	SLE RA 4	-6.5E-03	-32.737	SLE RA 4	8.49E-03						
143	SLD 7	-5.7E-03	-28.526	SLE RA 4	-6.5E-03	-32.343	SLE RA 4	0.008468						
144	SLD 7	-6.1E-03	-30.532	SLD 10	-7.2E-03	-36.172	SLE RA 4	8.35E-03						
145	SLD 11	-6.4E-03	-31.866	SLE RA 4	-7.1E-03	-35.359	SLE RA 4	9.21E-03						
146	SLD 12	-6.4E-03	-31.794	SLD 5	-7.4E-03	-37.114	SLE RA 4	8.49E-03						
147	SLD 12	-6.3E-03	-31.427	SLD 5	-7.3E-03	-36.413	SLE RA 4	8.80E-03						
148	SLD 12	-6.4E-03	-31.93	SLD 5	-7.5E-03	-37.345	SLE RA 4	8.30E-03						
149	SLD 7	-6.1E-03	-30.64	SLD 10	-7.4E-03	-36.756	SLE RA 4	8.24E-03						
150	SLD 12	-6.3E-03	-31.63	SLD 5	-7.4E-03	-36.834	SLE RA 4	8.65E-03						
151	SLD 12	-6.3E-03	-31.509	SLD 5	-7.3E-03	-36.604	SLE RA 4	8.73E-03						
152	SLD 12	-6.3E-03	-31.625	SLE RA 4	-7.0E-03	-34.887	SLE RA 4	9.21E-03						

Nodo	spostamento nodale massimo				spostamento nodale minimo				Cedimento elastico		Cedimento edometrico		Cedimento di consolidazione	
	Ind.	Cont.	uz	Press.	Cont.	uz	Press.	Cont.	v.	Cont.	v.	Cont.	v.	
153	SLD 8	-6.3E-03	-31.602	SLE RA 4	-7.0E-03	-34.873	SLE RA 4	9.21E-03						
154	SLD 8	-6.3E-03	-31.521	SLE RA 4	-7.0E-03	-34.857	SLE RA 4	9.19E-03						
155	SLD 11	-6.3E-03	-31.631	SLE RA 4	-7.0E-03	-34.905	SLE RA 4	9.22E-03						
156	SLD 11	-6.3E-03	-31.659	SLE RA 4	-7.0E-03	-34.961	SLE RA 4	9.24E-03						
157	SLD 11	-6.4E-03	-31.754	SLE RA 4	-7.0E-03	-35.197	SLE RA 4	9.27E-03						
158	SLD 11	-6.3E-03	-31.694	SLE RA 4	-7.0E-03	-35.094	SLE RA 4	9.29E-03						
159	SLD 11	-6.3E-03	-31.624	SLE RA 4	-7.0E-03	-34.949	SLE RA 4	9.29E-03						
160	SLD 11	-6.3E-03	-31.648	SLE RA 4	-7.0E-03	-35.008	SLE RA 4	9.30E-03						
161	SLD 7	-6.2E-03	-30.752	SLD 10	-7.5E-03	-37.37	SLE RA 4	8.05E-03						
162	SLD 8	-6.3E-03	-31.421	SLE RA 4	-6.9E-03	-34.722	SLE RA 4	9.26E-03						
163	SLD 8	-6.3E-03	-31.449	SLE RA 4	-6.9E-03	-34.714	SLE RA 4	0.009281						
164	SLD 8	-6.3E-03	-31.425	SLE RA 4	-6.9E-03	-34.706	SLE RA 4	9.28E-03						
165	SLD 12	-6.4E-03	-32.033	SLD 5	-7.5E-03	-37.513	SLE RA 4	8.02E-03						
166	SLD 7	-6.2E-03	-30.884	SLD 10	-7.6E-03	-38.017	SLE RA 4	7.67E-03						
167	SLD 7	-6.2E-03	-31.051	SLD 10	-7.7E-03	-38.702	SLE RA 4	6.85E-03						
168	SLD 7	-6.2E-03	-31.233	SLD 10	-7.9E-03	-39.393	SLE RA 4	5.54E-03						
169	SLD 12	-6.5E-03	-32.424	SLD 5	-7.6E-03	-38.058	SLE RA 4	5.60E-03						
170	SLD 12	-6.4E-03	-32.074	SLD 5	-7.5E-03	-37.544	SLE RA 4	7.42E-03						
171	SLD 12	-6.0E-03	-30.107	SLE RA 4	-6.9E-03	-34.492	SLE RA 4	9.65E-03						
172	SLD 12	-6.0E-03	-30.18	SLE RA 4	-6.9E-03	-34.623	SLE RA 4	9.66E-03						
173	SLD 12	-6.0E-03	-29.97	SLE RA 4	-6.9E-03	-34.279	SLE RA 4	9.66E-03						
174	SLD 12	-6.0E-03	-30.222	SLE RA 4	-6.9E-03	-34.714	SLE RA 4	9.68E-03						
175	SLD 12	-5.9E-03	-29.709	SLE RA 4	-6.8E-03	-33.916	SLE RA 4	9.70E-03						
176	SLD 12	-6.0E-03	-30.188	SLD 5	-6.9E-03	-34.717	SLE RA 4	9.73E-03						
177	SLD 11	-6.0E-03	-30.019	SLE RA 4	-6.7E-03	-33.34	SLE RA 4	9.95E-03						
178	SLD 11	-6.0E-03	-30.043	SLE RA 4	-6.7E-03	-33.344	SLE RA 4	0.009979						
179	SLD 11	-6.0E-03	-29.856	SLE RA 4	-6.6E-03	-33.175	SLE RA 4	9.94E-03						
180	SLD 12	-5.9E-03	-29.342	SLE RA 4	-6.7E-03	-33.423	SLE RA 4	9.73E-03						
181	SLD 11	-5.9E-03	-29.676	SLE RA 4	-6.6E-03	-32.992	SLE RA 4	9.92E-03						
182	SLD 11	-5.8E-03	-29.236	SLE RA 4	-6.5E-03	-32.53	SLE RA 4	9.83E-03						
183	SLD 11	-5.9E-03	-29.465	SLE RA 4	-6.6E-03	-32.772	SLE RA 4	9.88E-03						
184	SLD 11	-5.8E-03	-28.959	SLE RA 4	-6.4E-03	-32.233	SLE RA 4	9.78E-03						
185	SLD 4	-5.9E-03	-29.463	SLE RA 4	-6.5E-03	-32.63	SLE RA 4	9.88E-03						
186	SLD 11	-6.0E-03	-29.964	SLE RA 4	-6.6E-03	-33.231	SLE RA 4	1.00E-02						
187	SLD 11	-5.7E-03	-28.666	SLE RA 4	-6.4E-03	-31.915	SLE RA 4	9.73E-03						
188	SLD 4	-5.7E-03	-28.701	SLE RA 4	-6.4E-03	-31.893	SLE RA 4	0.009687						
189	SLD 4	-5.7E-03	-28.414	SLE RA 4	-6.3E-03	-31.581	SLE RA 4	9.62E-03						
190	SLD 4	-5.8E-03	-28.946	SLE RA 4	-6.4E-03	-32.147	SLE RA 4	9.74E-03						
191	SLD 4	-5.9E-03	-29.314	SLE RA 4	-6.5E-03	-32.498	SLE RA 4	9.84E-03						
192	SLD 12	-5.7E-03	-28.382	SLE RA 4	-6.3E-03	-31.622	SLE RA 4	9.69E-03						
193	SLD 4	-5.6E-03	-28.092	SLE RA 4	-6.2E-03	-31.214	SLE RA 4	9.55E-03						
194	SLD 12	-5.6E-03	-28.139	SLE RA 4	-6.3E-03	-31.385	SLE RA 4	9.65E-03						
195	SLD 4	-5.8E-03	-29.126	SLE RA 4	-6.5E-03	-32.319	SLE RA 4	9.80E-03						
196	SLD 4	-5.6E-03	-27.764	SLE RA 4	-6.2E-03	-30.827	SLE RA 4	9.49E-03						
197	SLD 8	-5.5E-03	-27.467	SLE RA 4	-6.1E-03	-30.465	SLE RA 4	9.42E-03						
198	SLD 4	-5.9E-03	-29.493	SLE RA 4	-6.5E-03	-32.623	SLE RA 4	9.93E-03						
199	SLD 12	-5.8E-03	-28.961	SLE RA 4	-6.6E-03	-32.908	SLE RA 4	9.73E-03						
200	SLD 12	-6.2E-03	-31.11	SLD 5	-7.2E-03	-36.147	SLE RA 4	9.27E-03						
201	SLD 12	-5.6E-03	-27.892	SLE RA 4	-6.2E-03	-31.146	SLE RA 4	9.64E-03						
202	SLD 7	-5.4E-03	-27.113	SLE RA 4	-6.0E-03	-30.109	SLE RA 4	9.37E-03						
203	SLD 12	-6.2E-03	-30.829	SLD 5	-7.2E-03	-35.758	SLE RA 4	9.48E-03						
204	SLD 12	-5.6E-03	-27.761	SLE RA 4	-6.2E-03	-31.046	SLE RA 4	9.62E-03						
205	SLD 7	-5.4E-03	-26.817	SLE RA 4	-6.0E-03	-29.827	SLE RA 4	0.009335						
206	SLD 8	-5.9E-03	-29.422	SLE RA 4	-6.5E-03	-32.497	SLE RA 4	9.99E-03						
207	SLD 12	-5.5E-03	-27.663	SLE RA 4	-6.2E-03	-30.987	SLE RA 4	9.63E-03						
208	SLD 12	-6.3E-03	-31.328	SLD 5	-7.3E-03	-36.433	SLE RA 4	8.99E-03						
209	SLD 12	-5.7E-03	-28.548	SLE RA 4	-6.5E-03	-32.35	SLE RA 4	9.73E-03						
210	SLD 7	-5.3E-03	-26.591	SLE RA 4	-5.9E-03	-29.633	SLE RA 4	9.31E-03						
211	SLD 12	-5.5E-03	-27.683	SLE RA 4	-6.2E-03	-31.069	SLE RA 4	9.64E-03						
212	SLD 7	-5.3E-03	-26.475	SLE RA 4	-5.9E-03	-29.571	SLE RA 4	9.29E-03						
213	SLD 11	-5.9E-03	-29.717	SLE RA 4	-6.6E-03	-32.923	SLE RA 4	1.01E-02						
214	SLD 12	-6.1E-03	-30.514	SLD 5	-7.1E-03	-35.316	SLE RA 4	9.64E-03						
215	SLD 12	-5.6E-03	-27.78	SLE RA 4	-6.2E-03	-31.246	SLE RA 4	0.009664						
216	SLD 7	-5.3E-03	-26.501	SLE RA 4	-6.0E-03	-29.76	SLE RA 4	9.29E-03						
217	SLD 12	-5.6E-03	-28.211	SLE RA 4	-6.4E-03	-31.884	SLE RA 4	9.71E-03						
218	SLD 12	-5.6E-03	-27.955	SLE RA 4	-6.3E-03	-31.516	SLE RA 4	9.69E-03						
219	SLD 7	-5.6E-03	-27.989	SLE RA 4	-6.4E-03	-32.004	SLE RA 4	9.49E-03						
220	SLD 7	-5.7E-03	-28.263	SLE RA 4	-6.5E-03	-32.406	SLE RA 4	9.51E-03						
221	SLD 7	-5.3E-03	-26.614	SLE RA 4	-6.0E-03	-29.976	SLE RA 4	9.32E-03						
222	SLD 7	-5.5E-03	-27.688	SLE RA 4	-6.3E-03	-31.571	SLE RA 4	9.46E-03						
223	SLD 7	-5.3E-03	-26.402	SLE RA 4	-5.9E-03	-29.563	SLE RA 4	9.29E-03						
224	SLD 7	-5.5E-03	-27.376	SLE RA 4	-6.2E-03	-31.123	SLE RA 4	9.42E-03						
225	SLD 12	-6.0E-03	-30.235	SLD 5	-7.0E-03	-34.912	SLE RA 4	9.73E-03						
226	SLD 7	-5.7E-03	-28.506	SLE RA 4	-6.6E-03	-32.779	SLE RA 4	0.009529						
227	SLD 7	-5.4E-03	-26.814	SLE RA 4	-6.1E-03	-30.294	SLE RA 4	0.009347						
228	SLD 7	-5.4E-03	-27.076	SLE RA 4	-6.1E-03	-30.687	SLE RA 4	9.38E-03						
229	SLD 7	-5.9E-03	-29.446	SLD 10	-6.9E-03	-34.715	SLE RA 4	9.37E-03						
230	SLD 7	-5.7E-03	-28.725	SLE RA 4	-6.6E-03	-33.14	SLE RA 4	9.53E-03						
231	SLD 8	-5.9E-03	-29.326	SLE RA 4	-6.5E-03	-32.369	SLE RA 4	1.00E-02						
232	SLD 7	-5.8E-03	-29.187	SLD 10	-6.8E-03	-34.022	SLE RA 4	9.47E-03						
233	SLD 7	-5.8E-03	-28.948	SLE RA 4	-6.7E-03	-33.529	SLE RA 4	9.51E-03						
234	SLD 11	-5.9E-03	-29.582	SLE RA 4	-6.5E-03	-32.742	SLE RA 4	1.01E-02						
235	SLD 12	-6.3E-03	-31.473	SLD 5	-7.3E-03	-36.607	SLE RA 4	8.59E-03						
236	SLD 7	-5.9E-03	-29.664	SLD 10	-7.1E-03	-35.386	SLE RA 4	9.26E-03						
237	SLD 12	-6.0E-03	-29.921	SLD 5	-6.9E-03	-34.446	SLE RA 4	9.87E-03						
238	SLD 8	-5.8E-03	-29.194	SLE RA 4	-6.4E-03	-32.2	SLE RA 4	1.01E-02						
239	SLD 11	-5.9E-03	-29.408	SLE RA 4	-6.5E-03	-32.514	SLE RA 4	1.02E-02						
240	SLD 8	-5.8E-03	-29.173	SLE RA 4	-6.4E-03	-32.157	SLE RA 4	1.01E-02						
241	SLD 7	-6.0E-03	-29.895	SLD 10	-7.2E-03	-36.092	SLE RA 4	0.009045						
242	SLD 8	-5.8E-03	-29.146	SLE RA 4	-6.4E-03	-32.108	SLE RA 4	1.01E-02						
243	SLD 11	-5.9E-03	-29.31	SLE RA 4	-6.5E-03	-32.371	SLE RA 4	1.02E-02						
244	SLD 12	-5.8E-03	-29.179	SLE RA 4	-6.4E-03	-32.102	SLE RA 4	1.01E-02						
245	SLD 8	-5.8E-03	-29.144	SLE RA 4	-6.4E-03	-32.074	SLE RA 4	1.01E-02						
246	SLD 11	-5.8E-03	-29.194	SLE RA 4	-6.4E-03	-32.154	SLE RA 4	1.02E-02						
247	SLD 11	-5.8E-03	-29.239	SLE RA 4	-6.5E-03	-32.26	SLE RA 4	1.02E-02						
248	SLD 11	-5.8E-03	-29.162	SLE RA 4	-6.4E-03	-32.095	SLE RA 4	1.01E-02						
249	SLD 8	-5.8E-03	-29.094	SLE RA 4	-6.4E-03	-32.032	SLE RA 4	1.01E-02						
250	SLD 11	-5.8E-03	-29.198	SLE RA 4	-6.4E-03	-32.184	SLE RA 4	1.02E-02						
251	SLD 7	-6.0E-03	-30.144	SLD 10	-7.4E-03	-36.822	SLE RA 4	8.60E-03						

Nodo	spostamento nodale massimo				spostamento nodale minimo				Cedimento elastico		Cedimento edometrico		Cedimento di consolidazione	
	Ind.	Cont.	uz	Press.	Cont.	uz	Press.	Cont.	v.	Cont.	v.	Cont.	v.	
252	SLD 7	-6.1E-03	-30.416	SLD 10	-7.5E-03	-37.564	SLE RA 4	7.65E-03						
253	SLD 7	-6.1E-03	-30.712	SLD 10	-7.7E-03	-38.335	SLE RA 4	6.12E-03						
254	SLD 12	-5.8E-03	-28.832	SLE RA 4	-6.6E-03	-32.964	SLE RA 4	0.010165						
255	SLD 12	-5.7E-03	-28.687	SLE RA 4	-6.6E-03	-32.755	SLE RA 4	1.02E-02						
256	SLD 12	-5.8E-03	-28.958	SLE RA 4	-6.6E-03	-33.148	SLE RA 4	1.02E-02						
257	SLD 12	-6.4E-03	-31.875	SLD 5	-7.4E-03	-37.013	SLE RA 4	6.22E-03						
258	SLD 12	-5.7E-03	-28.483	SLE RA 4	-6.5E-03	-32.472	SLE RA 4	1.02E-02						
259	SLD 12	-5.8E-03	-29.051	SLE RA 4	-6.7E-03	-33.284	SLE RA 4	1.02E-02						
260	SLD 12	-5.6E-03	-28.203	SLE RA 4	-6.4E-03	-32.096	SLE RA 4	1.02E-02						
261	SLD 12	-6.3E-03	-31.44	SLD 5	-7.3E-03	-36.43	SLE RA 4	7.88E-03						
262	SLD 12	-5.8E-03	-29.024	SLE RA 4	-6.7E-03	-33.262	SLE RA 4	1.02E-02						
263	SLD 11	-5.6E-03	-27.878	SLE RA 4	-6.2E-03	-30.857	SLE RA 4	1.04E-02						
264	SLD 12	-5.5E-03	-27.591	SLE RA 4	-6.3E-03	-31.318	SLE RA 4	1.02E-02						
265	SLD 11	-0.00554	-27.7	SLE RA 4	-6.1E-03	-30.693	SLE RA 4	1.03E-02						
266	SLD 11	-5.6E-03	-27.79	SLE RA 4	-6.2E-03	-30.777	SLE RA 4	1.03E-02						
267	SLD 4	-5.5E-03	-27.295	SLE RA 4	-6.0E-03	-30.184	SLE RA 4	1.02E-02						
268	SLD 12	-6.2E-03	-31.004	SLD 5	-7.2E-03	-35.834	SLE RA 4	8.87E-03						
269	SLD 4	-5.4E-03	-27.112	SLE RA 4	-6.0E-03	-30.006	SLE RA 4	1.02E-02						
270	SLD 4	-5.5E-03	-27.385	SLE RA 4	-6.1E-03	-30.252	SLE RA 4	1.02E-02						
271	SLD 11	-5.5E-03	-27.517	SLE RA 4	-6.1E-03	-30.503	SLE RA 4	1.03E-02						
272	SLD 4	-5.3E-03	-26.677	SLE RA 4	-5.9E-03	-29.559	SLE RA 4	0.010043						
273	SLD 4	-5.3E-03	-26.424	SLE RA 4	-5.9E-03	-29.282	SLE RA 4	0.009978						
274	SLD 11	-5.5E-03	-27.323	SLE RA 4	-0.00606	-30.3	SLE RA 4	1.03E-02						
275	SLD 11	-5.4E-03	-27.113	SLE RA 4	-6.0E-03	-30.078	SLE RA 4	1.02E-02						
276	SLD 4	-5.4E-03	-26.871	SLE RA 4	-6.0E-03	-29.759	SLE RA 4	1.01E-02						
277	SLD 4	-5.2E-03	-26.135	SLE RA 4	-5.8E-03	-28.952	SLE RA 4	9.91E-03						
278	SLD 11	-5.6E-03	-27.788	SLE RA 4	-6.1E-03	-30.734	SLE RA 4	1.04E-02						
279	SLD 11	-5.4E-03	-26.869	SLE RA 4	-6.0E-03	-29.816	SLE RA 4	1.02E-02						
280	SLD 4	-5.5E-03	-27.387	SLE RA 4	-6.0E-03	-30.219	SLE RA 4	1.03E-02						
281	SLD 11	-5.3E-03	-26.615	SLE RA 4	-5.9E-03	-29.541	SLE RA 4	1.01E-02						
282	SLD 4	-5.2E-03	-25.841	SLE RA 4	-5.7E-03	-28.604	SLE RA 4	9.84E-03						
283	SLD 12	-5.3E-03	-26.372	SLE RA 4	-5.9E-03	-29.29	SLE RA 4	1.01E-02						
284	SLD 4	-5.1E-03	-25.575	SLE RA 4	-5.7E-03	-28.28	SLE RA 4	9.78E-03						
285	SLD 12	-5.2E-03	-26.163	SLE RA 4	-5.8E-03	-29.086	SLE RA 4	1.00E-02						
286	SLD 12	-6.1E-03	-30.583	SLD 5	-7.1E-03	-35.291	SLE RA 4	9.47E-03						
287	SLD 7	-5.1E-03	-25.304	SLE RA 4	-5.6E-03	-28.009	SLE RA 4	9.72E-03						
288	SLD 12	-5.2E-03	-26.004	SLE RA 4	-5.8E-03	-28.944	SLE RA 4	9.99E-03						
289	SLD 12	-6.0E-03	-30.197	SLD 5	-7.0E-03	-34.808	SLE RA 4	9.79E-03						
290	SLD 12	-6.0E-03	-29.79	SLD 5	-6.9E-03	-34.293	SLE RA 4	0.009989						
291	SLD 12	-5.2E-03	-25.868	SLE RA 4	-5.8E-03	-28.831	SLE RA 4	9.98E-03						
292	SLD 7	-5.0E-03	-25.027	SLE RA 4	-5.5E-03	-27.743	SLE RA 4	9.67E-03						
293	SLD 12	-5.4E-03	-27.04	SLE RA 4	-6.1E-03	-30.606	SLE RA 4	1.01E-02						
294	SLD 12	-5.2E-03	-25.779	SLE RA 4	-5.8E-03	-28.776	SLE RA 4	9.98E-03						
295	SLD 7	-5.0E-03	-24.82	SLE RA 4	-5.5E-03	-27.561	SLE RA 4	9.64E-03						
296	SLD 12	-5.9E-03	-29.375	SLD 5	-6.8E-03	-33.757	SLE RA 4	1.01E-02						
297	SLD 12	-5.2E-03	-25.795	SLE RA 4	-5.8E-03	-28.847	SLE RA 4	9.99E-03						
298	SLD 12	-5.8E-03	-29.01	SLD 5	-6.7E-03	-33.279	SLE RA 4	1.02E-02						
299	SLD 4	-5.4E-03	-27.156	SLE RA 4	-6.0E-03	-29.914	SLE RA 4	1.03E-02						
300	SLD 7	-4.9E-03	-24.68	SLE RA 4	-5.5E-03	-27.462	SLE RA 4	9.63E-03						
301	SLD 12	-5.2E-03	-25.877	SLE RA 4	-5.8E-03	-28.997	SLE RA 4	1.00E-02						
302	SLD 12	-5.3E-03	-26.599	SLE RA 4	-6.0E-03	-30.023	SLE RA 4	1.01E-02						
303	SLD 11	-5.5E-03	-27.419	SLE RA 4	-6.1E-03	-30.289	SLE RA 4	1.04E-02						
304	SLD 12	-5.2E-03	-26.032	SLE RA 4	-5.8E-03	-29.236	SLE RA 4	1.00E-02						
305	SLD 12	-5.3E-03	-26.274	SLE RA 4	-5.9E-03	-29.58	SLE RA 4	1.01E-02						
306	SLD 7	-4.9E-03	-24.608	SLE RA 4	-5.5E-03	-27.446	SLE RA 4	9.63E-03						
307	SLD 7	-4.9E-03	-24.664	SLE RA 4	-5.5E-03	-27.583	SLE RA 4	9.64E-03						
308	SLD 7	-5.5E-03	-27.261	SLE RA 4	-6.3E-03	-31.32	SLE RA 4	9.98E-03						
309	SLD 7	-5.4E-03	-26.931	SLE RA 4	-6.2E-03	-30.836	SLE RA 4	0.009958						
310	SLD 7	-5.6E-03	-27.943	SLD 10	-6.5E-03	-32.405	SLE RA 4	9.94E-03						
311	SLD 7	-5.3E-03	-26.598	SLE RA 4	-6.1E-03	-30.362	SLE RA 4	9.93E-03						
312	SLD 7	-5.3E-03	-26.26	SLE RA 4	-6.0E-03	-29.89	SLE RA 4	9.89E-03						
313	SLD 7	-5.5E-03	-27.577	SLE RA 4	-6.4E-03	-31.805	SLE RA 4	9.98E-03						
314	SLD 7	-5.2E-03	-25.918	SLE RA 4	-5.9E-03	-29.416	SLE RA 4	9.84E-03						
315	SLD 7	-5.0E-03	-24.784	SLE RA 4	-5.6E-03	-27.795	SLE RA 4	9.67E-03						
316	SLD 7	-5.1E-03	-25.581	SLE RA 4	-5.8E-03	-28.949	SLE RA 4	9.80E-03						
317	SLD 12	-5.7E-03	-28.558	SLE RA 4	-6.5E-03	-32.68	SLE RA 4	1.03E-02						
318	SLD 7	-5.1E-03	-25.267	SLE RA 4	-5.7E-03	-28.507	SLE RA 4	0.009748						
319	SLD 7	-5.0E-03	-24.993	SLE RA 4	-5.6E-03	-28.113	SLE RA 4	9.70E-03						
320	SLD 7	-5.7E-03	-28.281	SLD 10	-6.6E-03	-33.139	SLE RA 4	9.87E-03						
321	SLD 8	-5.4E-03	-26.934	SLE RA 4	-5.9E-03	-29.635	SLE RA 4	1.03E-02						
322	SLD 11	-5.4E-03	-27.153	SLE RA 4	-6.0E-03	-29.96	SLE RA 4	0.010428						
323	SLD 7	-5.7E-03	-28.632	SLD 10	-6.8E-03	-33.918	SLE RA 4	9.74E-03						
324	SLD 7	-5.8E-03	-29.021	SLD 10	-7.0E-03	-34.767	SLE RA 4	9.50E-03						
325	SLD 8	-5.4E-03	-26.791	SLE RA 4	-5.9E-03	-29.456	SLE RA 4	1.04E-02						
326	SLD 12	-5.4E-03	-27.01	SLE RA 4	-6.1E-03	-30.654	SLE RA 4	1.03E-02						
327	SLD 11	-5.4E-03	-26.955	SLE RA 4	-5.9E-03	-29.708	SLE RA 4	0.010439						
328	SLD 12	-5.6E-03	-28.117	SLE RA 4	-6.4E-03	-32.126	SLE RA 4	1.04E-02						
329	SLD 8	-5.3E-03	-26.71	SLE RA 4	-5.9E-03	-29.347	SLE RA 4	1.04E-02						
330	SLD 12	-5.4E-03	-27.064	SLE RA 4	-6.1E-03	-30.743	SLE RA 4	1.04E-02						
331	SLD 11	-5.4E-03	-26.839	SLE RA 4	-5.9E-03	-29.549	SLE RA 4	1.04E-02						
332	SLD 8	-5.3E-03	-26.683	SLE RA 4	-0.00586	-29.3	SLE RA 4	1.04E-02						
333	SLD 7	-5.9E-03	-29.408	SLD 10	-7.1E-03	-35.607	SLE RA 4	9.00E-03						
334	SLD 12	-5.6E-03	-27.821	SLE RA 4	-6.4E-03	-31.752	SLE RA 4	0.010395						
335	SLD 8	-5.3E-03	-26.678	SLE RA 4	-5.9E-03	-29.279	SLE RA 4	1.04E-02						
336	SLD 12	-5.4E-03	-27.209	SLE RA 4	-6.2E-03	-30.946	SLE RA 4	1.04E-02						
337	SLD 8	-5.3E-03	-26.683	SLE RA 4	-5.9E-03	-29.271	SLE RA 4	1.04E-02						
338	SLD 12	-5.5E-03	-27.395	SLE RA 4	-6.2E-03	-31.197	SLE RA 4	0.010378						
339	SLD 11	-5.4E-03	-26.765	SLE RA 4	-5.9E-03	-29.437	SLE RA 4	1.04E-02						
340	SLD 12	-5.5E-03	-27.586	SLE RA 4	-6.3E-03	-31.449	SLE RA 4	1.04E-02						
341	SLD 11	-5.3E-03	-26.712	SLE RA 4	-5.9E-03	-29.327	SLE RA 4	1.04E-02						
342	SLD 11	-5.3E-03	-26.724	SLE RA 4	-5.9E-03	-29.365	SLE RA 4	1.04E-02						
343	SLD 12	-5.3E-03	-26.667	SLE RA 4	-5.8E-03	-29.241	SLE RA 4	1.04E-02						
344	SLD 11	-5.3E-03	-26.68	SLE RA 4	-5.9E-03	-29.269	SLE RA 4	1.04E-02						
345	SLD 7	-6.0E-03	-29.81	SLD 10	-0.00729	-36.45	SLE RA 4	7.99E-03						
346	SLD 7	-6.0E-03	-30.227	SLD 10	-7.5E-03	-37.302	SLE RA 4	6.40E-03						
347	SLD 12	-6.3E-03	-31.356	SLD 5	-7.2E-03	-36	SLE RA 4	6.50E-03						
348	SLD 12	-6.2E-03	-30.863	SLD 5	-7.1E-03	-35.39	SLE RA 4	8.01E-03						
349	SLD 11	-5.1E-03	-25.706	SLE RA 4	-5.7E-03	-28.361	SLE RA 4	1.04E-02						
350	SLD 11	-5.1E-03	-25.641	SLE RA 4	-5.7E-03	-28.303	SLE RA 4	1.04E-02						

Nodo	spostamento nodale massimo				spostamento nodale minimo				Cedimento elastico		Cedimento edometrico		Cedimento di consolidazione	
	Ind.	Cont.	uz	Press.	Cont.	uz	Press.	Cont.	v.	Cont.	v.	Cont.	v.	
351	SLD 4	-5.0E-03	-25.191	SLE RA 4	-5.6E-03	-27.772	SLE RA 4	1.02E-02						
352	SLD 4	-5.1E-03	-25.298	SLE RA 4	-5.6E-03	-27.865	SLE RA 4	1.03E-02						
353	SLD 12	-6.1E-03	-30.355	SLD 5	-7.0E-03	-34.759	SLE RA 4	0.009041						
354	SLD 4	-5.0E-03	-25.038	SLE RA 4	-5.5E-03	-27.624	SLE RA 4	1.02E-02						
355	SLD 11	-5.1E-03	-25.521	SLE RA 4	-5.6E-03	-28.183	SLE RA 4	1.04E-02						
356	SLD 4	-5.0E-03	-24.823	SLE RA 4	-5.5E-03	-27.401	SLE RA 4	1.01E-02						
357	SLD 11	-5.1E-03	-25.344	SLE RA 4	-5.6E-03	-27.998	SLE RA 4	1.03E-02						
358	SLD 11	-5.0E-03	-25.177	SLE RA 4	-5.6E-03	-27.823	SLE RA 4	1.03E-02						
359	SLD 4	-4.9E-03	-24.592	SLE RA 4	-5.4E-03	-27.154	SLE RA 4	1.01E-02						
360	SLD 11	-5.1E-03	-25.617	SLE RA 4	-5.6E-03	-28.242	SLE RA 4	1.04E-02						
361	SLD 11	-5.0E-03	-24.989	SLE RA 4	-5.5E-03	-27.623	SLE RA 4	1.02E-02						
362	SLD 12	-6.0E-03	-29.841	SLD 5	-6.8E-03	-34.135	SLE RA 4	9.64E-03						
363	SLD 12	-5.2E-03	-25.751	SLE RA 4	-5.8E-03	-29.108	SLE RA 4	1.03E-02						
364	SLD 4	-4.9E-03	-24.358	SLE RA 4	-5.4E-03	-26.895	SLE RA 4	1.00E-02						
365	SLD 4	-5.1E-03	-25.255	SLE RA 4	-5.6E-03	-27.785	SLE RA 4	1.03E-02						
366	SLD 11	-5.0E-03	-24.778	SLE RA 4	-5.5E-03	-27.396	SLE RA 4	1.02E-02						
367	SLD 4	-4.8E-03	-24.1	SLE RA 4	-5.3E-03	-26.599	SLE RA 4	9.94E-03						
368	SLD 11	-4.9E-03	-24.563	SLE RA 4	-5.4E-03	-27.164	SLE RA 4	1.01E-02						
369	SLD 12	-4.9E-03	-24.361	SLE RA 4	-5.4E-03	-26.954	SLE RA 4	1.01E-02						
370	SLD 4	-4.8E-03	-23.843	SLE RA 4	-5.3E-03	-26.296	SLE RA 4	9.87E-03						
371	SLD 12	-4.8E-03	-24.186	SLE RA 4	-5.4E-03	-26.784	SLE RA 4	1.01E-02						
372	SLD 12	-5.9E-03	-29.28	SLE RA 4	-6.7E-03	-33.454	SLE RA 4	0.009983						
373	SLD 12	-4.8E-03	-24.051	SLE RA 4	-5.3E-03	-26.663	SLE RA 4	1.00E-02						
374	SLD 4	-4.7E-03	-23.609	SLE RA 4	-5.2E-03	-26.01	SLE RA 4	0.009809						
375	SLD 12	-5.8E-03	-28.753	SLE RA 4	-6.6E-03	-32.829	SLE RA 4	1.02E-02						
376	SLD 12	-4.8E-03	-23.963	SLE RA 4	-5.3E-03	-26.599	SLE RA 4	1.00E-02						
377	SLD 7	-4.7E-03	-23.366	SLE RA 4	-5.2E-03	-25.757	SLE RA 4	9.75E-03						
378	SLD 12	-4.8E-03	-23.908	SLE RA 4	-5.3E-03	-26.577	SLE RA 4	1.00E-02						
379	SLD 12	-5.6E-03	-28.236	SLE RA 4	-6.4E-03	-32.213	SLE RA 4	1.03E-02						
380	SLD 7	-4.6E-03	-23.132	SLE RA 4	-5.1E-03	-25.532	SLE RA 4	9.70E-03						
381	SLD 12	-5.6E-03	-27.77	SLE RA 4	-6.3E-03	-31.655	SLE RA 4	1.04E-02						
382	SLD 12	-4.8E-03	-23.909	SLE RA 4	-5.3E-03	-26.623	SLE RA 4	1.00E-02						
383	SLD 12	-5.0E-03	-25.105	SLE RA 4	-5.7E-03	-28.283	SLE RA 4	1.02E-02						
384	SLD 7	-4.6E-03	-22.949	SLE RA 4	-5.1E-03	-25.37	SLE RA 4	9.67E-03						
385	SLD 12	-4.8E-03	-23.957	SLE RA 4	-5.3E-03	-26.725	SLE RA 4	1.00E-02						
386	SLD 12	-5.5E-03	-27.308	SLE RA 4	-6.2E-03	-31.095	SLE RA 4	1.04E-02						
387	SLD 7	-4.6E-03	-22.826	SLE RA 4	-5.1E-03	-25.281	SLE RA 4	9.65E-03						
388	SLD 4	-5.0E-03	-24.816	SLE RA 4	-0.00545	-27.25	SLE RA 4	1.03E-02						
389	SLD 12	-4.9E-03	-24.641	SLE RA 4	-5.5E-03	-27.68	SLE RA 4	1.01E-02						
390	SLD 12	-4.8E-03	-24.081	SLE RA 4	-5.4E-03	-26.919	SLE RA 4	0.010057						
391	SLD 11	-5.0E-03	-25.085	SLE RA 4	-5.5E-03	-27.613	SLE RA 4	1.04E-02						
392	SLD 12	-5.1E-03	-25.574	SLE RA 4	-5.8E-03	-28.922	SLE RA 4	1.04E-02						
393	SLD 12	-4.9E-03	-24.301	SLE RA 4	-5.4E-03	-27.228	SLE RA 4	1.01E-02						
394	SLD 12	-5.4E-03	-26.888	SLE RA 4	-6.1E-03	-30.582	SLE RA 4	0.010421						
395	SLD 7	-4.6E-03	-22.772	SLE RA 4	-5.1E-03	-25.275	SLE RA 4	9.65E-03						
396	SLD 7	-5.2E-03	-26.247	SLE RA 4	-6.0E-03	-30.124	SLE RA 4	1.01E-02						
397	SLD 7	-5.3E-03	-26.701	SLE RA 4	-6.2E-03	-30.773	SLE RA 4	1.01E-02						
398	SLD 7	-5.2E-03	-25.798	SLE RA 4	-5.9E-03	-29.493	SLE RA 4	1.01E-02						
399	SLD 12	-5.3E-03	-26.544	SLE RA 4	-6.0E-03	-30.159	SLE RA 4	1.04E-02						
400	SLD 7	-5.1E-03	-25.362	SLE RA 4	-5.8E-03	-28.892	SLE RA 4	1.01E-02						
401	SLD 12	-5.2E-03	-26.243	SLE RA 4	-6.0E-03	-29.784	SLE RA 4	1.04E-02						
402	SLD 12	-5.1E-03	-25.72	SLE RA 4	-5.8E-03	-29.12	SLE RA 4	1.04E-02						
403	SLD 7	-4.6E-03	-22.819	SLE RA 4	-5.1E-03	-25.391	SLE RA 4	9.67E-03						
404	SLD 7	-5.0E-03	-24.947	SLE RA 4	-5.7E-03	-28.328	SLE RA 4	1.00E-02						
405	SLD 12	-5.2E-03	-25.967	SLE RA 4	-5.9E-03	-29.437	SLE RA 4	1.04E-02						
406	SLD 7	-4.9E-03	-24.549	SLE RA 4	-5.6E-03	-27.792	SLE RA 4	9.96E-03						
407	SLD 7	-5.4E-03	-27.153	SLD 10	-6.3E-03	-31.592	SLE RA 4	1.00E-02						
408	SLD 7	-4.8E-03	-24.166	SLE RA 4	-5.5E-03	-27.279	SLE RA 4	9.90E-03						
409	SLD 7	-4.6E-03	-22.959	SLE RA 4	-5.1E-03	-25.616	SLE RA 4	9.70E-03						
410	SLD 7	-4.8E-03	-23.803	SLE RA 4	-5.4E-03	-26.79	SLE RA 4	9.84E-03						
411	SLD 7	-4.7E-03	-23.471	SLE RA 4	-5.3E-03	-26.338	SLE RA 4	9.79E-03						
412	SLD 7	-4.6E-03	-23.184	SLE RA 4	-5.2E-03	-25.94	SLE RA 4	9.74E-03						
413	SLD 7	-5.5E-03	-27.637	SLD 10	-6.5E-03	-32.479	SLE RA 4	0.00991						
414	SLD 8	-4.9E-03	-24.539	SLE RA 4	-5.4E-03	-26.898	SLE RA 4	1.03E-02						
415	SLD 7	-5.6E-03	-28.167	SLD 10	-6.7E-03	-33.444	SLE RA 4	9.66E-03						
416	SLD 11	-0.00494	-24.7	SLE RA 4	-5.4E-03	-27.15	SLE RA 4	1.04E-02						
417	SLD 8	-4.9E-03	-24.404	SLE RA 4	-5.3E-03	-26.729	SLE RA 4	1.03E-02						
418	SLD 7	-5.7E-03	-28.695	SLD 10	-6.9E-03	-34.397	SLE RA 4	0.009141						
419	SLD 11	-4.9E-03	-24.523	SLE RA 4	-5.4E-03	-26.924	SLE RA 4	1.04E-02						
420	SLD 8	-4.9E-03	-24.342	SLE RA 4	-5.3E-03	-26.643	SLE RA 4	1.03E-02						
421	SLD 11	-4.9E-03	-24.417	SLE RA 4	-5.4E-03	-26.779	SLE RA 4	1.04E-02						
422	SLD 8	-4.9E-03	-24.288	SLE RA 4	-5.3E-03	-26.568	SLE RA 4	1.03E-02						
423	SLD 8	-4.9E-03	-24.284	SLE RA 4	-0.00531	-26.55	SLE RA 4	1.03E-02						
424	SLD 7	-5.8E-03	-29.228	SLD 10	-7.1E-03	-35.344	SLE RA 4	8.11E-03						
425	SLD 8	-4.9E-03	-24.293	SLE RA 4	-5.3E-03	-26.547	SLE RA 4	1.03E-02						
426	SLD 11	-4.9E-03	-24.35	SLE RA 4	-5.3E-03	-26.679	SLE RA 4	1.03E-02						
427	SLD 11	-4.9E-03	-24.295	SLE RA 4	-5.3E-03	-26.551	SLE RA 4	1.03E-02						
428	SLD 11	-4.9E-03	-24.314	SLE RA 4	-5.3E-03	-26.614	SLE RA 4	1.03E-02						
429	SLD 12	-4.9E-03	-24.273	SLE RA 4	-5.3E-03	-26.515	SLE RA 4	1.03E-02						
430	SLD 11	-4.9E-03	-24.294	SLE RA 4	-5.3E-03	-26.571	SLE RA 4	1.03E-02						
431	SLD 7	-6.0E-03	-29.766	SLD 10	-7.3E-03	-36.286	SLE RA 4	6.53E-03						
432	SLD 11	-4.8E-03	-23.943	SLE RA 4	-5.3E-03	-26.319	SLE RA 4	1.03E-02						
433	SLD 4	-4.7E-03	-23.62	SLE RA 4	-5.2E-03	-25.919	SLE RA 4	1.02E-02						
434	SLD 11	-4.7E-03	-23.73	SLE RA 4	-5.2E-03	-26.087	SLE RA 4	1.03E-02						
435	SLD 4	-4.7E-03	-23.371	SLE RA 4	-5.1E-03	-25.657	SLE RA 4	1.02E-02						
436	SLD 12	-6.2E-03	-30.855	SLE RA 4	-7.0E-03	-35.12	SLE RA 4	6.63E-03						
437	SLD 12	-6.1E-03	-30.295	SLE RA 4	-6.9E-03	-34.465	SLE RA 4	8.04E-03						
438	SLD 11	-4.7E-03	-23.574	SLE RA 4	-5.2E-03	-25.923	SLE RA 4	1.03E-02						
439	SLD 4	-4.6E-03	-23.16	SLE RA 4	-5.1E-03	-25.441	SLE RA 4	1.01E-02						
440	SLD 11	-4.7E-03	-23.419	SLE RA 4	-5.2E-03	-25.76	SLE RA 4	1.02E-02						
441	SLD 4	-4.6E-03	-22.965	SLE RA 4	-5.0E-03	-25.241	SLE RA 4	1.00E-02						
442	SLD 11	-4.7E-03	-23.285	SLE RA 4	-5.1E-03	-25.621	SLE RA 4	1.02E-02						
443	SLD 12	-5.9E-03	-29.698	SLE RA 4	-6.8E-03	-33.765	SLE RA 4	9.07E-03						
444	SLD 11	-4.6E-03	-23.118	SLE RA 4	-5.1E-03	-25.443	SLE RA 4	0.010131						
445	SLD 4	-4.6E-03	-22.762	SLE RA 4	-5.0E-03	-25.026	SLE RA 4	9.98E-03						
446	SLD 11	-4.6E-03	-22.955	SLE RA 4	-5.1E-03	-25.269	SLE RA 4	1.01E-02						
447	SLD 4	-4.5E-03	-22.562	SLE RA 4	-5.0E-03	-24.81	SLE RA 4	9.92E-03						
448	SLD 11	-4.6E-03	-22.778	SLE RA 4	-5.0E-03	-25.079	SLE RA 4	1.00E-02						
449	SLD 12	-5.8E-03	-29.069	SLE RA 4	-6.6E-03	-33.031	SLE RA 4	9.68E-03						

Nodo	spostamento nodale massimo			spostamento nodale minimo			Cedimento elastico		Cedimento edometrico		Cedimento di consolidazione		
	Ind.	Cont.	uz	Press.	Cont.	uz	Press.	Cont.	v.	Cont.	v.	Cont.	v.
450	SLD 11	-4.5E-03	-22.602	SLE RA 4	-5.0E-03	-24.89	SLE RA 4	1.00E-02					
451	SLD 4	-4.5E-03	-22.351	SLE RA 4	-4.9E-03	-24.575	SLE RA 4	9.86E-03					
452	SLD 12	-4.5E-03	-22.44	SLE RA 4	-4.9E-03	-24.72	SLE RA 4	9.96E-03					
453	SLD 4	-4.4E-03	-22.13	SLE RA 4	-4.9E-03	-24.321	SLE RA 4	9.80E-03					
454	SLD 12	-5.7E-03	-28.409	SLE RA 4	-6.5E-03	-32.26	SLE RA 4	1.00E-02					
455	SLD 12	-4.5E-03	-22.299	SLE RA 4	-4.9E-03	-24.583	SLE RA 4	0.009926					
456	SLD 12	-4.4E-03	-22.189	SLE RA 4	-4.9E-03	-24.485	SLE RA 4	9.90E-03					
457	SLD 4	-4.4E-03	-21.915	SLE RA 4	-4.8E-03	-24.065	SLE RA 4	9.74E-03					
458	SLD 12	-5.6E-03	-27.759	SLE RA 4	-6.3E-03	-31.502	SLE RA 4	1.02E-02					
459	SLD 12	-4.4E-03	-22.11	SLE RA 4	-4.9E-03	-24.426	SLE RA 4	9.88E-03					
460	SLD 4	-4.3E-03	-21.718	SLE RA 4	-4.8E-03	-23.823	SLE RA 4	9.68E-03					
461	SLD 12	-5.4E-03	-27.155	SLE RA 4	-6.2E-03	-30.797	SLE RA 4	1.03E-02					
462	SLD 12	-5.3E-03	-26.61	SLE RA 4	-6.0E-03	-30.159	SLE RA 4	1.04E-02					
463	SLD 7	-4.3E-03	-21.517	SLE RA 4	-4.7E-03	-23.604	SLE RA 4	9.62E-03					
464	SLD 12	-4.4E-03	-22.061	SLE RA 4	-4.9E-03	-24.403	SLE RA 4	0.009873					
465	SLD 12	-5.2E-03	-26.106	SLE RA 4	-5.9E-03	-29.562	SLE RA 4	1.04E-02					
466	SLD 12	-5.1E-03	-25.655	SLE RA 4	-5.8E-03	-29.025	SLE RA 4	1.04E-02					
467	SLD 7	-4.3E-03	-21.319	SLE RA 4	-4.7E-03	-23.412	SLE RA 4	9.58E-03					
468	SLD 12	-4.7E-03	-23.663	SLE RA 4	-5.3E-03	-26.571	SLE RA 4	1.01E-02					
469	SLD 12	-4.4E-03	-22.042	SLE RA 4	-4.9E-03	-24.417	SLE RA 4	9.87E-03					
470	SLD 12	-5.1E-03	-25.251	SLE RA 4	-5.7E-03	-28.541	SLE RA 4	0.01035					
471	SLD 12	-5.0E-03	-24.885	SLE RA 4	-5.6E-03	-28.096	SLE RA 4	1.03E-02					
472	SLD 12	-4.8E-03	-23.931	SLE RA 4	-5.4E-03	-26.915	SLE RA 4	1.02E-02					
473	SLD 12	-4.9E-03	-24.544	SLE RA 4	-5.5E-03	-27.679	SLE RA 4	1.03E-02					
474	SLD 7	-4.2E-03	-21.157	SLE RA 4	-4.7E-03	-23.265	SLE RA 4	0.009546					
475	SLD 12	-4.8E-03	-24.215	SLE RA 4	-5.5E-03	-27.271	SLE RA 4	1.03E-02					
476	SLD 12	-4.4E-03	-22.07	SLE RA 4	-4.9E-03	-24.487	SLE RA 4	9.89E-03					
477	SLD 12	-4.6E-03	-23.191	SLE RA 4	-5.2E-03	-25.973	SLE RA 4	1.01E-02					
478	SLD 7	-4.2E-03	-21.04	SLE RA 4	-4.6E-03	-23.174	SLE RA 4	0.009524					
479	SLD 12	-4.4E-03	-22.169	SLE RA 4	-4.9E-03	-24.642	SLE RA 4	9.91E-03					
480	SLD 12	-4.5E-03	-22.737	SLE RA 4	-5.1E-03	-25.394	SLE RA 4	9.99E-03					
481	SLD 7	-5.1E-03	-25.514	SLE RA 4	-5.8E-03	-29.233	SLE RA 4	1.01E-02					
482	SLD 12	-4.5E-03	-22.379	SLE RA 4	-5.0E-03	-24.93	SLE RA 4	9.94E-03					
483	SLD 7	-5.0E-03	-24.933	SLE RA 4	-5.7E-03	-28.448	SLE RA 4	1.01E-02					
484	SLD 7	-4.9E-03	-24.401	SLE RA 4	-5.5E-03	-27.733	SLE RA 4	1.00E-02					
485	SLD 7	-4.2E-03	-20.991	SLE RA 4	-4.6E-03	-23.164	SLE RA 4	9.51E-03					
486	SLD 7	-5.2E-03	-26.096	SLD 10	-6.0E-03	-30.115	SLE RA 4	1.00E-02					
487	SLD 7	-4.8E-03	-23.873	SLE RA 4	-5.4E-03	-27.035	SLE RA 4	9.98E-03					
488	SLD 7	-4.7E-03	-23.39	SLE RA 4	-0.00528	-26.4	SLE RA 4	9.93E-03					
489	SLD 7	-4.2E-03	-21.073	SLE RA 4	-4.7E-03	-23.309	SLE RA 4	9.53E-03					
490	SLD 7	-4.6E-03	-22.94	SLE RA 4	-5.2E-03	-25.811	SLE RA 4	9.86E-03					
491	SLD 7	-5.3E-03	-26.71	SLD 10	-6.2E-03	-31.109	SLE RA 4	9.92E-03					
492	SLD 7	-4.5E-03	-22.519	SLE RA 4	-5.1E-03	-25.262	SLE RA 4	9.80E-03					
493	SLD 7	-4.4E-03	-22.131	SLE RA 4	-5.0E-03	-24.752	SLE RA 4	9.73E-03					
494	SLD 7	-4.2E-03	-21.237	SLE RA 4	-4.7E-03	-23.551	SLE RA 4	9.57E-03					
495	SLD 7	-4.4E-03	-21.78	SLE RA 4	-4.9E-03	-24.29	SLE RA 4	9.67E-03					
496	SLD 7	-4.3E-03	-21.478	SLE RA 4	-4.8E-03	-23.884	SLE RA 4	9.62E-03					
497	SLD 4	-4.5E-03	-22.316	SLE RA 4	-4.9E-03	-24.408	SLE RA 4	0.010037					
498	SLD 11	-4.5E-03	-22.569	SLE RA 4	-4.9E-03	-24.728	SLE RA 4	1.01E-02					
499	SLD 7	-5.5E-03	-27.355	SLD 10	-6.4E-03	-32.153	SLE RA 4	0.009672					
500	SLD 7	-5.6E-03	-28.014	SLD 10	-6.6E-03	-33.212	SLE RA 4	9.16E-03					
501	SLD 7	-5.7E-03	-28.674	SLD 10	-6.9E-03	-34.261	SLE RA 4	8.14E-03					
502	SLD 4	-4.4E-03	-22.083	SLE RA 4	-4.8E-03	-24.097	SLE RA 4	9.99E-03					
503	SLD 11	-4.5E-03	-22.252	SLE RA 4	-4.9E-03	-24.341	SLE RA 4	1.01E-02					
504	SLD 8	-4.4E-03	-22.016	SLE RA 4	-4.8E-03	-23.997	SLE RA 4	1.00E-02					
505	SLD 7	-5.9E-03	-29.322	SLD 10	-7.1E-03	-35.283	SLE RA 4	6.58E-03					
506	SLD 8	-4.4E-03	-22.002	SLE RA 4	-4.8E-03	-23.969	SLE RA 4	1.00E-02					
507	SLD 11	-4.4E-03	-22.093	SLE RA 4	-4.8E-03	-24.138	SLE RA 4	1.01E-02					
508	SLD 8	-4.4E-03	-21.96	SLE RA 4	-4.8E-03	-23.909	SLE RA 4	1.00E-02					
509	SLD 11	-4.4E-03	-22.039	SLE RA 4	-4.8E-03	-24.055	SLE RA 4	1.01E-02					
510	SLD 8	-4.4E-03	-21.979	SLE RA 4	-4.8E-03	-23.907	SLE RA 4	1.01E-02					
511	SLD 8	-4.4E-03	-21.998	SLE RA 4	-4.8E-03	-23.919	SLE RA 4	1.01E-02					
512	SLD 8	-4.4E-03	-21.952	SLE RA 4	-4.8E-03	-23.888	SLE RA 4	1.00E-02					
513	SLD 11	-4.4E-03	-22.019	SLE RA 4	-4.8E-03	-24.012	SLE RA 4	1.01E-02					
514	SLD 11	-4.4E-03	-21.994	SLE RA 4	-4.8E-03	-23.926	SLE RA 4	1.01E-02					
515	SLD 11	-4.4E-03	-22.002	SLE RA 4	-4.8E-03	-23.974	SLE RA 4	1.01E-02					
516	SLD 11	-4.4E-03	-21.995	SLE RA 4	-4.8E-03	-23.945	SLE RA 4	1.01E-02					
517	SLD 11	-4.4E-03	-21.889	SLE RA 4	-4.8E-03	-23.963	SLE RA 4	1.01E-02					
518	SLD 4	-4.3E-03	-21.584	SLE RA 4	-4.7E-03	-23.603	SLE RA 4	9.94E-03					
519	SLD 15	-4.3E-03	-21.599	SLE RA 4	-0.00473	-23.65	SLE RA 4	0.010015					
520	SLD 4	-4.2E-03	-21.241	SLE RA 4	-4.6E-03	-23.235	SLE RA 4	9.86E-03					
521	SLD 12	-6.1E-03	-30.368	SLE RA 4	-6.9E-03	-34.313	SLE RA 4	6.67E-03					
522	SLD 15	-4.3E-03	-21.454	SLE RA 4	-4.7E-03	-23.499	SLE RA 4	9.97E-03					
523	SLD 15	-4.3E-03	-21.336	SLE RA 4	-4.7E-03	-23.373	SLE RA 4	9.93E-03					
524	SLD 12	-5.9E-03	-29.731	SLE RA 4	-6.7E-03	-33.582	SLE RA 4	8.03E-03					
525	SLD 4	-4.2E-03	-21.04	SLE RA 4	-4.6E-03	-23.025	SLE RA 4	9.80E-03					
526	SLD 11	-4.2E-03	-21.207	SLE RA 4	-4.6E-03	-23.232	SLE RA 4	9.90E-03					
527	SLD 11	-4.2E-03	-21.072	SLE RA 4	-4.6E-03	-23.088	SLE RA 4	0.009858					
528	SLD 12	-5.8E-03	-29.042	SLE RA 4	-6.6E-03	-32.79	SLE RA 4	9.05E-03					
529	SLD 11	-4.2E-03	-20.93	SLE RA 4	-4.6E-03	-22.935	SLE RA 4	9.82E-03					
530	SLD 4	-4.2E-03	-20.859	SLE RA 4	-4.6E-03	-22.832	SLE RA 4	9.75E-03					
531	SLD 11	-4.2E-03	-20.791	SLE RA 4	-4.6E-03	-22.786	SLE RA 4	9.78E-03					
532	SLD 4	-4.1E-03	-20.686	SLE RA 4	-4.5E-03	-22.643	SLE RA 4	9.70E-03					
533	SLD 12	-5.7E-03	-28.311	SLE RA 4	-6.4E-03	-31.95	SLE RA 4	9.65E-03					
534	SLD 12	-4.1E-03	-20.669	SLE RA 4	-4.5E-03	-22.655	SLE RA 4	9.74E-03					
535	SLD 4	-4.1E-03	-20.507	SLE RA 4	-4.5E-03	-22.443	SLE RA 4	9.64E-03					
536	SLD 12	-4.1E-03	-20.561	SLE RA 4	-4.5E-03	-22.552	SLE RA 4	9.72E-03					
537	SLD 12	-5.5E-03	-27.56	SLE RA 4	-6.2E-03	-31.087	SLE RA 4	9.97E-03					
538	SLD 4	-4.1E-03	-20.326	SLE RA 4	-4.4E-03	-22.232	SLE RA 4	9.59E-03					
539	SLD 12	-4.1E-03	-20.478	SLE RA 4	-4.5E-03	-22.48	SLE RA 4	9.70E-03					
540	SLD 12	-5.4E-03	-26.821	SLE RA 4	-6.0E-03	-30.24	SLE RA 4	1.01E-02					
541	SLD 12	-5.2E-03	-26.14	SLE RA 4	-5.9E-03	-29.458	SLE RA 4	1.02E-02					
542	SLD 12	-5.1E-03	-25.533	SLE RA 4	-5.8E-03	-28.758	SLE RA 4	0.010269					
543	SLD 12	-5.0E-03	-24.986	SLE RA 4	-5.6E-03	-28.125	SLE RA 4	1.03E-02					
544	SLD 4	-4.0E-03	-20.152	SLE RA 4	-4.4E-03	-22.024	SLE RA 4	9.53E-03					
545	SLD 12	-4.9E-03	-24.495	SLE RA 4	-5.5E-03	-27.553	SLE RA 4	1.03E-02					
546	SLD 12	-4.1E-03	-20.42	SLE RA 4	-4.5E-03	-22.437	SLE RA 4	9.68E-03					
547	SLD 12	-4.8E-03	-24.044	SLE RA 4	-5.4E-03	-27.022	SLE RA 4	1.02E-02					
548	SLD 12	-4.7E-03	-23.624	SLE RA 4	-5.3E-03	-26.522	SLE RA 4	1.02E-02					

Nodo	spostamento nodale massimo				spostamento nodale minimo				Cedimento elastico		Cedimento edometrico		Cedimento di consolidazione	
	Ind.	Cont.	uz	Press.	Cont.	uz	Press.	Cont.	v.	Cont.	v.	Cont.	v.	
549	SLD 4	-4.0E-03	-19.994	SLE RA 4	-4.4E-03	-21.829	SLE RA 4	9.48E-03						
550	SLD 12	-4.6E-03	-23.228	SLE RA 4	-5.2E-03	-26.046	SLE RA 4	1.02E-02						
551	SLD 12	-4.1E-03	-20.378	SLE RA 4	-4.5E-03	-22.416	SLE RA 4	9.32E-03						
552	SLD 12	-4.6E-03	-22.847	SLE RA 4	-5.1E-03	-25.584	SLE RA 4	1.01E-02						
553	SLD 8	-4.0E-03	-19.842	SLE RA 4	-4.3E-03	-21.651	SLE RA 4	0.009426						
554	SLD 12	-4.5E-03	-22.464	SLE RA 4	-5.0E-03	-25.116	SLE RA 4	0.010046						
555	SLD 7	-3.9E-03	-19.68	SLE RA 4	-4.3E-03	-21.491	SLE RA 4	0.009383						
556	SLD 12	-4.4E-03	-22.048	SLE RA 4	-4.9E-03	-24.602	SLE RA 4	9.96E-03						
557	SLD 12	-4.1E-03	-20.361	SLE RA 4	-4.5E-03	-22.423	SLE RA 4	9.33E-03						
558	SLD 7	-3.9E-03	-19.539	SLE RA 4	-4.3E-03	-21.359	SLE RA 4	9.05E-03						
559	SLD 12	-4.1E-03	-20.373	SLE RA 4	-4.5E-03	-22.467	SLE RA 4	9.34E-03						
560	SLD 12	-4.3E-03	-21.54	SLE RA 4	-4.8E-03	-23.972	SLE RA 4	9.87E-03						
561	SLD 7	-3.9E-03	-19.416	SLE RA 4	-0.00425	-21.25	SLE RA 4	9.03E-03						
562	SLD 12	-4.1E-03	-20.444	SLE RA 4	-4.5E-03	-22.579	SLE RA 4	9.36E-03						
563	SLD 7	-4.9E-03	-24.402	SLE RA 4	-5.6E-03	-27.771	SLE RA 4	9.96E-03						
564	SLD 12	-4.2E-03	-20.997	SLE RA 4	-4.7E-03	-23.295	SLE RA 4	9.76E-03						
565	SLD 7	-4.7E-03	-23.728	SLE RA 4	-5.4E-03	-26.893	SLE RA 4	9.94E-03						
566	SLD 12	-4.1E-03	-20.64	SLE RA 4	-4.6E-03	-22.84	SLE RA 4	9.71E-03						
567	SLD 7	-5.0E-03	-25.099	SLD 10	-5.7E-03	-28.684	SLE RA 4	9.94E-03						
568	SLD 7	-4.6E-03	-23.105	SLE RA 4	-5.2E-03	-26.085	SLE RA 4	9.90E-03						
569	SLD 7	-4.5E-03	-22.517	SLE RA 4	-5.1E-03	-25.328	SLE RA 4	9.84E-03						
570	SLD 7	-5.2E-03	-25.831	SLD 10	-6.0E-03	-29.774	SLE RA 4	9.84E-03						
571	SLD 7	-4.4E-03	-21.979	SLE RA 4	-4.9E-03	-24.638	SLE RA 4	9.77E-03						
572	SLD 7	-4.3E-03	-21.485	SLE RA 4	-4.8E-03	-24.006	SLE RA 4	9.69E-03						
573	SLD 7	-3.9E-03	-19.321	SLE RA 4	-4.2E-03	-21.174	SLE RA 4	0.009274						
574	SLD 7	-4.2E-03	-21.032	SLE RA 4	-4.7E-03	-23.428	SLE RA 4	0.009251						
575	SLD 7	-4.1E-03	-20.62	SLE RA 4	-0.00458	-22.9	SLE RA 4	9.20E-03						
576	SLD 7	-3.9E-03	-19.461	SLE RA 4	-4.3E-03	-21.378	SLE RA 4	0.009307						
577	SLD 7	-5.3E-03	-26.598	SLD 10	-6.2E-03	-30.913	SLE RA 4	9.61E-03						
578	SLD 7	-4.1E-03	-20.251	SLE RA 4	-4.5E-03	-22.426	SLE RA 4	9.15E-03						
579	SLD 7	-3.9E-03	-19.665	SLE RA 4	-4.3E-03	-21.657	SLE RA 4	9.07E-03						
580	SLD 7	-4.0E-03	-19.931	SLE RA 4	-4.4E-03	-22.009	SLE RA 4	9.11E-03						
581	SLD 7	-5.5E-03	-27.374	SLD 10	-6.4E-03	-32.062	SLE RA 4	9.11E-03						
582	SLD 7	-5.6E-03	-28.138	SLD 10	-6.6E-03	-33.187	SLE RA 4	8.12E-03						
583	SLD 7	-5.8E-03	-28.89	SLD 10	-6.9E-03	-34.291	SLE RA 4	0.006585						
584	SLD 4	-4.0E-03	-19.801	SLE RA 4	-4.3E-03	-21.527	SLE RA 4	0.009628						
585	SLD 11	-0.004	-20	SLE RA 4	-4.4E-03	-21.768	SLE RA 4	9.72E-03						
586	SLD 4	-3.9E-03	-19.625	SLE RA 4	-4.3E-03	-21.353	SLE RA 4	9.34E-03						
587	SLD 15	-4.0E-03	-19.863	SLE RA 4	-4.3E-03	-21.635	SLE RA 4	9.45E-03						
588	SLD 8	-4.0E-03	-19.827	SLE RA 4	-4.3E-03	-21.477	SLE RA 4	9.42E-03						
589	SLD 8	-4.0E-03	-19.838	SLE RA 4	-4.3E-03	-21.479	SLE RA 4	9.43E-03						
590	SLD 8	-4.0E-03	-19.854	SLE RA 4	-4.3E-03	-21.487	SLE RA 4	9.45E-03						
591	SLD 8	-4.0E-03	-19.874	SLE RA 4	-4.3E-03	-21.501	SLE RA 4	9.45E-03						
592	SLD 4	-4.0E-03	-19.77	SLE RA 4	-4.3E-03	-21.423	SLE RA 4	9.66E-03						
593	SLD 11	-4.0E-03	-19.897	SLE RA 4	-4.3E-03	-21.529	SLE RA 4	9.47E-03						
594	SLD 8	-4.0E-03	-19.89	SLE RA 4	-4.3E-03	-21.511	SLE RA 4	9.46E-03						
595	SLD 15	-3.9E-03	-19.733	SLE RA 4	-4.3E-03	-21.504	SLE RA 4	9.42E-03						
596	SLD 4	-3.9E-03	-19.699	SLE RA 4	-4.3E-03	-21.378	SLE RA 4	9.61E-03						
597	SLD 11	-4.0E-03	-19.895	SLE RA 4	-4.3E-03	-21.543	SLE RA 4	9.47E-03						
598	SLD 15	-3.9E-03	-19.659	SLE RA 4	-4.3E-03	-21.431	SLE RA 4	9.40E-03						
599	SLD 15	-3.9E-03	-19.575	SLE RA 4	-4.3E-03	-21.342	SLE RA 4	9.38E-03						
600	SLD 11	-4.0E-03	-19.888	SLE RA 4	-4.3E-03	-21.552	SLE RA 4	0.009476						
601	SLD 4	-3.9E-03	-19.436	SLE RA 4	-4.2E-03	-21.157	SLE RA 4	9.30E-03						
602	SLD 11	-4.0E-03	-19.885	SLE RA 4	-4.3E-03	-21.565	SLE RA 4	9.48E-03						
603	SLD 15	-3.9E-03	-19.48	SLE RA 4	-4.2E-03	-21.234	SLE RA 4	9.35E-03						
604	SLD 11	-4.0E-03	-19.87	SLE RA 4	-4.3E-03	-21.566	SLE RA 4	9.47E-03						
605	SLD 11	-4.0E-03	-19.839	SLE RA 4	-4.3E-03	-21.566	SLE RA 4	0.009688						
606	SLD 11	-3.9E-03	-19.379	SLE RA 4	-4.2E-03	-21.122	SLE RA 4	9.33E-03						
607	SLD 11	-4.0E-03	-19.849	SLE RA 4	-4.3E-03	-21.56	SLE RA 4	9.73E-03						
608	SLD 11	-3.9E-03	-19.27	SLE RA 4	-4.2E-03	-21.004	SLE RA 4	9.30E-03						
609	SLD 4	-3.9E-03	-19.295	SLE RA 4	-4.2E-03	-21.012	SLE RA 4	9.26E-03						
610	SLD 12	-4.6E-03	-22.954	SLE RA 4	-5.1E-03	-25.64	SLE RA 4	0.010073						
611	SLD 12	-6.0E-03	-29.891	SLE RA 4	-6.7E-03	-33.518	SLE RA 4	6.67E-03						
612	SLD 12	-4.7E-03	-23.442	SLE RA 4	-5.2E-03	-26.205	SLE RA 4	1.01E-02						
613	SLD 11	-3.8E-03	-19.166	SLE RA 4	-4.2E-03	-20.892	SLE RA 4	9.27E-03						
614	SLD 12	-4.5E-03	-22.488	SLE RA 4	-5.0E-03	-25.094	SLE RA 4	9.61E-03						
615	SLD 4	-3.8E-03	-19.154	SLE RA 4	-4.2E-03	-20.862	SLE RA 4	9.22E-03						
616	SLD 11	-3.8E-03	-19.078	SLE RA 4	-4.2E-03	-20.798	SLE RA 4	9.25E-03						
617	SLD 12	-5.8E-03	-29.184	SLE RA 4	-6.5E-03	-32.719	SLE RA 4	0.007992						
618	SLD 12	-4.8E-03	-23.963	SLE RA 4	-5.4E-03	-26.802	SLE RA 4	1.01E-02						
619	SLD 12	-3.8E-03	-19.006	SLE RA 4	-4.1E-03	-20.728	SLE RA 4	9.23E-03						
620	SLD 12	-4.4E-03	-22.046	SLE RA 4	-4.9E-03	-24.571	SLE RA 4	9.59E-03						
621	SLD 4	-3.8E-03	-19.011	SLE RA 4	-4.1E-03	-20.705	SLE RA 4	9.18E-03						
622	SLD 12	-5.7E-03	-28.402	SLE RA 4	-6.4E-03	-31.832	SLE RA 4	9.01E-03						
623	SLD 12	-3.8E-03	-18.952	SLE RA 4	-4.1E-03	-20.684	SLE RA 4	9.21E-03						
624	SLD 12	-5.5E-03	-27.607	SLE RA 4	-6.2E-03	-30.933	SLE RA 4	9.57E-03						
625	SLD 12	-4.9E-03	-24.533	SLE RA 4	-5.5E-03	-27.449	SLE RA 4	1.01E-02						
626	SLD 4	-3.8E-03	-18.866	SLE RA 4	-4.1E-03	-20.541	SLE RA 4	9.14E-03						
627	SLD 12	-4.3E-03	-21.626	SLE RA 4	-4.8E-03	-24.069	SLE RA 4	9.56E-03						
628	SLD 12	-5.4E-03	-26.762	SLE RA 4	-6.0E-03	-29.975	SLE RA 4	9.88E-03						
629	SLD 12	-5.0E-03	-25.196	SLE RA 4	-5.6E-03	-28.2	SLE RA 4	1.01E-02						
630	SLD 12	-5.2E-03	-25.946	SLE RA 4	-5.8E-03	-29.051	SLE RA 4	1.00E-02						
631	SLD 4	-3.7E-03	-18.722	SLE RA 4	-4.1E-03	-20.372	SLE RA 4	9.10E-03						
632	SLD 12	-3.8E-03	-18.919	SLE RA 4	-4.1E-03	-20.665	SLE RA 4	9.21E-03						
633	SLD 12	-4.2E-03	-21.193	SLE RA 4	-4.7E-03	-23.548	SLE RA 4	9.52E-03						
634	SLD 4	-3.7E-03	-18.587	SLE RA 4	-4.0E-03	-20.209	SLE RA 4	9.06E-03						
635	SLD 4	-3.7E-03	-18.468	SLE RA 4	-4.0E-03	-20.059	SLE RA 4	9.02E-03						
636	SLD 12	-3.8E-03	-18.897	SLE RA 4	-4.1E-03	-20.659	SLE RA 4	0.009202						
637	SLD 8	-3.7E-03	-18.365	SLE RA 4	-4.0E-03	-19.925	SLE RA 4	8.99E-03						
638	SLD 12	-4.1E-03	-20.72	SLE RA 4	-4.6E-03	-22.972	SLE RA 4	9.47E-03						
639	SLD 12	-3.8E-03	-18.889	SLE RA 4	-4.1E-03	-20.67	SLE RA 4	9.20E-03						
640	SLD 7	-3.6E-03	-18.248	SLE RA 4	-4.0E-03	-19.804	SLE RA 4	8.96E-03						
641	SLD 7	-3.6E-03	-18.135	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.696	SLE RA 4	8.94E-03						
642	SLD 12	-4.0E-03	-20.167	SLE RA 4	-4.5E-03	-22.294	SLE RA 4	9.40E-03						
643	SLD 12	-3.8E-03	-18.869	SLE RA 4	-4.1E-03	-20.667	SLE RA 4	9.21E-03						
644	SLD 7	-3.6E-03	-17.996	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.556	SLE RA 4	8.92E-03						
645	SLD 12	-3.8E-03	-18.869	SLE RA 4	-4.1E-03	-20.684	SLE RA 4	9.22E-03						
646	SLD 7	-4.7E-03	-23.41	SLE RA 4	-5.3E-03	-26.445	SLE RA 4	9.82E-03						
647	SLD 7	-0.00484	-24.2	SLE RA 4	-5.5E-03	-27.448	SLE RA 4	9.81E-03						

Nodo	spostamento nodale massimo				spostamento nodale minimo				Cedimento elastico		Cedimento edometrico		Cedimento di consolidazione	
	Ind.	Cont.	uz	Press.	Cont.	uz	Press.	Cont.	v.	Cont.	v.	Cont.	v.	
648	SLD 7	-4.5E-03	-22.657	SLE RA 4	-5.1E-03	-25.49	SLE RA 4	9.78E-03						
649	SLD 7	-4.4E-03	-21.963	SLE RA 4	-4.9E-03	-24.611	SLE RA 4	9.31E-03						
650	SLD 7	-5.0E-03	-25.032	SLD 10	-5.7E-03	-28.517	SLE RA 4	9.73E-03						
651	SLD 7	-4.3E-03	-21.323	SLE RA 4	-4.8E-03	-23.806	SLE RA 4	9.29E-03						
652	SLD 12	-3.8E-03	-19.071	SLE RA 4	-4.2E-03	-20.943	SLE RA 4	9.25E-03						
653	SLD 7	-4.1E-03	-20.74	SLE RA 4	-4.6E-03	-23.073	SLE RA 4	9.25E-03						
654	SLD 7	-5.2E-03	-25.881	SLD 10	-5.9E-03	-29.704	SLE RA 4	9.52E-03						
655	SLD 7	-4.0E-03	-20.212	SLE RA 4	-4.5E-03	-22.411	SLE RA 4	9.20E-03						
656	SLD 7	-3.9E-03	-19.733	SLE RA 4	-4.4E-03	-21.811	SLE RA 4	0.009151						
657	SLD 7	-3.9E-03	-19.302	SLE RA 4	-4.3E-03	-21.27	SLE RA 4	9.10E-03						
658	SLD 7	-3.8E-03	-18.917	SLE RA 4	-4.2E-03	-20.785	SLE RA 4	9.05E-03						
659	SLD 7	-5.4E-03	-26.759	SLD 10	-6.2E-03	-30.929	SLE RA 4	9.04E-03						
660	SLD 7	-3.7E-03	-18.578	SLE RA 4	-4.1E-03	-20.355	SLE RA 4	0.008999						
661	SLD 7	-3.7E-03	-18.281	SLE RA 4	-4.0E-03	-19.975	SLE RA 4	0.008957						
662	SLD 12	-3.9E-03	-19.349	SLE RA 4	-4.3E-03	-21.29	SLE RA 4	9.30E-03						
663	SLD 7	-5.5E-03	-27.63	SLD 10	-6.4E-03	-32.142	SLE RA 4	8.06E-03						
664	SLD 7	-3.6E-03	-18.009	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.624	SLE RA 4	8.92E-03						
665	SLD 7	-5.7E-03	-28.468	SLD 10	-6.7E-03	-33.308	SLE RA 4	6.56E-03						
666	SLD 7	-3.5E-03	-17.685	SLE RA 4	-3.8E-03	-19.208	SLE RA 4	8.88E-03						
667	SLD 12	-4.4E-03	-21.988	SLE RA 4	-4.9E-03	-24.402	SLE RA 4	9.53E-03						
668	SLD 12	-4.5E-03	-22.506	SLE RA 4	-5.0E-03	-24.996	SLE RA 4	9.53E-03						
669	SLD 12	-4.3E-03	-21.477	SLE RA 4	-4.8E-03	-23.81	SLE RA 4	9.52E-03						
670	SLD 12	-4.2E-03	-20.995	SLE RA 4	-4.6E-03	-23.247	SLE RA 4	9.49E-03						
671	SLD 12	-4.6E-03	-23.04	SLE RA 4	-5.1E-03	-25.598	SLE RA 4	9.51E-03						
672	SLD 12	-4.1E-03	-20.549	SLE RA 4	-4.5E-03	-22.722	SLE RA 4	9.45E-03						
673	SLD 15	-3.6E-03	-18.032	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.559	SLE RA 4	9.21E-03						
674	SLD 15	-3.6E-03	-18.094	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.625	SLE RA 4	9.23E-03						
675	SLD 15	-3.6E-03	-17.963	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.478	SLE RA 4	9.18E-03						
676	SLD 15	-3.6E-03	-17.896	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.394	SLE RA 4	9.16E-03						
677	SLD 15	-3.6E-03	-18.143	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.672	SLE RA 4	0.009244						
678	SLD 12	-4.0E-03	-20.107	SLE RA 4	-4.4E-03	-22.196	SLE RA 4	9.41E-03						
679	SLD 11	-3.6E-03	-17.818	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.309	SLE RA 4	9.13E-03						
680	SLD 11	-3.5E-03	-17.746	SLE RA 4	-3.8E-03	-19.231	SLE RA 4	9.11E-03						
681	SLD 15	-3.6E-03	-18.181	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.701	SLE RA 4	9.26E-03						
682	SLD 4	-3.6E-03	-17.968	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.447	SLE RA 4	9.15E-03						
683	SLD 11	-3.5E-03	-17.688	SLE RA 4	-3.8E-03	-19.169	SLE RA 4	9.09E-03						
684	SLD 4	-3.6E-03	-17.883	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.367	SLE RA 4	9.12E-03						
685	SLD 12	-3.5E-03	-17.65	SLE RA 4	-3.8E-03	-19.13	SLE RA 4	9.08E-03						
686	SLD 4	-3.6E-03	-17.779	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.261	SLE RA 4	9.09E-03						
687	SLD 12	-3.5E-03	-17.626	SLE RA 4	-3.8E-03	-19.116	SLE RA 4	9.07E-03						
688	SLD 12	-4.7E-03	-23.601	SLE RA 4	-5.2E-03	-26.22	SLE RA 4	9.98E-03						
689	SLD 4	-3.5E-03	-17.668	SLE RA 4	-3.8E-03	-19.142	SLE RA 4	9.06E-03						
690	SLD 4	-3.5E-03	-17.554	SLE RA 4	-3.8E-03	-19.015	SLE RA 4	9.02E-03						
691	SLD 12	-3.9E-03	-19.665	SLE RA 4	-4.3E-03	-21.665	SLE RA 4	9.36E-03						
692	SLD 12	-3.5E-03	-17.622	SLE RA 4	-3.8E-03	-19.124	SLE RA 4	9.06E-03						
693	SLD 4	-3.5E-03	-17.44	SLE RA 4	-3.8E-03	-18.885	SLE RA 4	8.98E-03						
694	SLD 12	-5.9E-03	-29.424	SLE RA 4	-6.5E-03	-32.735	SLE RA 4	6.64E-03						
695	SLD 4	-3.6E-03	-17.941	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.395	SLE RA 4	9.16E-03						
696	SLD 12	-5.7E-03	-28.642	SLE RA 4	-6.4E-03	-31.861	SLE RA 4	7.95E-03						
697	SLD 12	-0.00486	-24.3	SLE RA 4	-5.4E-03	-26.999	SLE RA 4	9.95E-03						
698	SLD 15	-3.6E-03	-18.108	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.598	SLE RA 4	9.26E-03						
699	SLD 4	-3.5E-03	-17.331	SLE RA 4	-3.8E-03	-18.755	SLE RA 4	8.95E-03						
700	SLD 12	-5.6E-03	-27.801	SLE RA 4	-6.2E-03	-30.92	SLE RA 4	8.92E-03						
701	SLD 12	-5.4E-03	-26.916	SLE RA 4	-6.0E-03	-29.93	SLE RA 4	9.47E-03						
702	SLD 12	-5.0E-03	-25.114	SLE RA 4	-5.6E-03	-27.911	SLE RA 4	9.89E-03						
703	SLD 12	-5.2E-03	-26.003	SLE RA 4	-5.8E-03	-28.907	SLE RA 4	9.76E-03						
704	SLD 12	-3.5E-03	-17.623	SLE RA 4	-3.8E-03	-19.14	SLE RA 4	9.06E-03						
705	SLD 4	-3.4E-03	-17.232	SLE RA 4	-3.7E-03	-18.633	SLE RA 4	8.91E-03						
706	SLD 12	-3.8E-03	-19.247	SLE RA 4	-4.2E-03	-21.159	SLE RA 4	9.30E-03						
707	SLD 4	-3.4E-03	-17.15	SLE RA 4	-3.7E-03	-18.525	SLE RA 4	8.88E-03						
708	SLD 8	-3.6E-03	-18.084	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.449	SLE RA 4	9.25E-03						
709	SLD 11	-3.6E-03	-18.106	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.476	SLE RA 4	9.26E-03						
710	SLD 8	-3.6E-03	-18.101	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.46	SLE RA 4	9.26E-03						
711	SLD 8	-3.6E-03	-18.055	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.424	SLE RA 4	9.24E-03						
712	SLD 11	-3.6E-03	-18.096	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.478	SLE RA 4	9.27E-03						
713	SLD 4	-3.4E-03	-17.086	SLE RA 4	-3.7E-03	-18.436	SLE RA 4	8.85E-03						
714	SLD 8	-3.6E-03	-18.017	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.388	SLE RA 4	9.22E-03						
715	SLD 11	-3.6E-03	-18.078	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.472	SLE RA 4	9.27E-03						
716	SLD 11	-0.00361	-18.05	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.455	SLE RA 4	9.26E-03						
717	SLD 12	-3.5E-03	-17.632	SLE RA 4	-3.8E-03	-19.163	SLE RA 4	9.06E-03						
718	SLD 8	-3.6E-03	-17.961	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.333	SLE RA 4	9.21E-03						
719	SLD 8	-3.4E-03	-17.032	SLE RA 4	-3.7E-03	-18.37	SLE RA 4	8.83E-03						
720	SLD 11	-3.6E-03	-17.999	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.41	SLE RA 4	9.26E-03						
721	SLD 12	-3.8E-03	-18.865	SLE RA 4	-4.1E-03	-20.694	SLE RA 4	9.25E-03						
722	SLD 4	-3.6E-03	-17.822	SLE RA 4	-3.8E-03	-19.199	SLE RA 4	9.18E-03						
723	SLD 7	-3.4E-03	-16.991	SLE RA 4	-3.7E-03	-18.331	SLE RA 4	8.81E-03						
724	SLD 11	-3.6E-03	-17.897	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.307	SLE RA 4	9.24E-03						
725	SLD 7	-3.4E-03	-16.964	SLE RA 4	-3.7E-03	-18.315	SLE RA 4	0.008801						
726	SLD 12	-3.5E-03	-17.59	SLE RA 4	-3.8E-03	-19.123	SLE RA 4	9.06E-03						
727	SLD 4	-3.5E-03	-17.557	SLE RA 4	-3.8E-03	-18.928	SLE RA 4	9.13E-03						
728	SLD 15	-3.5E-03	-17.678	SLE RA 4	-3.8E-03	-19.079	SLE RA 4	9.20E-03						
729	SLD 7	-3.4E-03	-16.922	SLE RA 4	-3.7E-03	-18.275	SLE RA 4	8.79E-03						
730	SLD 7	-4.5E-03	-22.543	SLE RA 4	-5.1E-03	-25.26	SLE RA 4	9.65E-03						
731	SLD 7	-4.7E-03	-23.406	SLE RA 4	-5.3E-03	-26.333	SLE RA 4	9.65E-03						
732	SLD 7	-4.3E-03	-21.729	SLE RA 4	-4.8E-03	-24.249	SLE RA 4	9.20E-03						
733	SLD 7	-4.9E-03	-24.317	SLE RA 4	-5.5E-03	-27.464	SLE RA 4	9.59E-03						
734	SLD 7	-4.2E-03	-20.982	SLE RA 4	-4.7E-03	-23.322	SLE RA 4	9.20E-03						
735	SLD 7	-5.0E-03	-25.247	SLE RA 4	-5.7E-03	-28.617	SLE RA 4	9.39E-03						
736	SLD 7	-4.1E-03	-20.303	SLE RA 4	-4.5E-03	-22.482	SLE RA 4	9.17E-03						
737	SLD 7	-3.9E-03	-19.688	SLE RA 4	-4.3E-03	-21.722	SLE RA 4	0.009131						
738	SLD 7	-5.2E-03	-26.203	SLD 10	-6.0E-03	-29.863	SLE RA 4	8.93E-03						
739	SLD 7	-3.8E-03	-19.135	SLE RA 4	-4.2E-03	-21.04	SLE RA 4	9.08E-03						
740	SLD 12	-3.5E-03	-17.73	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.304	SLE RA 4	9.09E-03						
741	SLD 7	-3.7E-03	-18.639	SLE RA 4	-4.1E-03	-20.428	SLE RA 4	9.02E-03						
742	SLD 7	-3.6E-03	-18.194	SLE RA 4	-4.0E-03	-19.879	SLE RA 4	8.97E-03						
743	SLD 7	-5.4E-03	-27.148	SLD 10	-6.2E-03	-31.124	SLE RA 4	7.98E-03						
744	SLD 7	-3.6E-03	-17.798	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.39	SLE RA 4	8.91E-03						
745	SLD 12	-3.5E-03	-17.389	SLE RA 4	-3.8E-03	-18.884	SLE RA 4	9.03E-03						
746	SLD 7	-3.5E-03	-17.448	SLE RA 4	-3.8E-03	-18.956	SLE RA 4	8.86E-03						

Nodo	spostamento nodale massimo				spostamento nodale minimo				Cedimento elastico		Cedimento edometrico		Cedimento di consolidazione	
	Ind.	Cont.	uz	Press.	Cont.	uz	Press.	Cont.	v.	Cont.	v.	Cont.	v.	
747	SLD 7	-5.6E-03	-28.055	SLD 10	-6.5E-03	-32.333	SLE RA 4	6.52E-03						
748	SLD 12	-3.6E-03	-17.989	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.617	SLE RA 4	9.13E-03						
749	SLD 7	-3.4E-03	-17.138	SLE RA 4	-3.7E-03	-18.569	SLE RA 4	8.82E-03						
750	SLD 12	-4.3E-03	-21.714	SLE RA 4	-4.8E-03	-23.958	SLE RA 4	9.43E-03						
751	SLD 12	-4.2E-03	-21.156	SLE RA 4	-4.7E-03	-23.321	SLE RA 4	9.43E-03						
752	SLD 7	-3.4E-03	-16.853	SLE RA 4	-3.6E-03	-18.213	SLE RA 4	0.00878						
753	SLD 12	-4.1E-03	-20.599	SLE RA 4	-4.5E-03	-22.681	SLE RA 4	9.40E-03						
754	SLD 12	-4.4E-03	-22.242	SLE RA 4	-4.9E-03	-24.549	SLE RA 4	9.42E-03						
755	SLD 12	-4.0E-03	-20.081	SLE RA 4	-4.4E-03	-22.081	SLE RA 4	9.37E-03						
756	SLD 12	-3.9E-03	-19.61	SLE RA 4	-4.3E-03	-21.533	SLE RA 4	9.33E-03						
757	SLD 12	-3.8E-03	-19.165	SLE RA 4	-4.2E-03	-21.01	SLE RA 4	9.28E-03						
758	SLD 12	-3.8E-03	-18.751	SLE RA 4	-4.1E-03	-20.519	SLE RA 4	9.23E-03						
759	SLD 12	-0.00362	-18.1	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.744	SLE RA 4	9.14E-03						
760	SLD 12	-3.7E-03	-18.389	SLE RA 4	-4.0E-03	-20.089	SLE RA 4	9.18E-03						
761	SLD 7	-3.3E-03	-16.55	SLE RA 4	-3.6E-03	-17.833	SLE RA 4	8.74E-03						
762	SLD 11	-3.3E-03	-16.583	SLE RA 4	-3.6E-03	-17.859	SLE RA 4	8.96E-03						
763	SLD 11	-3.3E-03	-16.538	SLE RA 4	-3.6E-03	-17.81	SLE RA 4	8.94E-03						
764	SLD 15	-3.3E-03	-16.624	SLE RA 4	-3.6E-03	-17.917	SLE RA 4	8.98E-03						
765	SLD 11	-3.3E-03	-16.507	SLE RA 4	-3.6E-03	-17.777	SLE RA 4	8.93E-03						
766	SLD 15	-3.3E-03	-16.671	SLE RA 4	-3.6E-03	-17.977	SLE RA 4	9.00E-03						
767	SLD 15	-3.3E-03	-16.723	SLE RA 4	-3.6E-03	-18.04	SLE RA 4	9.02E-03						
768	SLD 15	-3.4E-03	-16.773	SLE RA 4	-3.6E-03	-18.096	SLE RA 4	9.04E-03						
769	SLD 11	-3.3E-03	-16.495	SLE RA 4	-3.6E-03	-17.765	SLE RA 4	8.58E-03						
770	SLD 15	-3.4E-03	-16.821	SLE RA 4	-3.6E-03	-18.144	SLE RA 4	9.06E-03						
771	SLD 12	-3.3E-03	-16.503	SLE RA 4	-3.6E-03	-17.777	SLE RA 4	8.57E-03						
772	SLD 15	-3.4E-03	-16.855	SLE RA 4	-3.6E-03	-18.172	SLE RA 4	0.009072						
773	SLD 12	-3.3E-03	-16.527	SLE RA 4	-3.6E-03	-17.813	SLE RA 4	8.57E-03						
774	SLD 4	-3.3E-03	-16.663	SLE RA 4	-3.6E-03	-17.942	SLE RA 4	8.97E-03						
775	SLD 12	-0.00454	-22.7	SLE RA 4	-5.0E-03	-25.029	SLE RA 4	9.36E-03						
776	SLD 4	-3.3E-03	-16.593	SLE RA 4	-3.6E-03	-17.874	SLE RA 4	8.94E-03						
777	SLD 4	-3.3E-03	-16.505	SLE RA 4	-3.6E-03	-17.783	SLE RA 4	8.91E-03						
778	SLD 4	-3.3E-03	-16.693	SLE RA 4	-3.6E-03	-17.961	SLE RA 4	8.99E-03						
779	SLD 15	-3.4E-03	-16.848	SLE RA 4	-0.00363	-18.15	SLE RA 4	9.08E-03						
780	SLD 12	-3.3E-03	-16.564	SLE RA 4	-3.6E-03	-17.865	SLE RA 4	8.57E-03						
781	SLD 4	-3.3E-03	-16.413	SLE RA 4	-3.5E-03	-17.684	SLE RA 4	8.88E-03						
782	SLD 4	-3.3E-03	-16.324	SLE RA 4	-3.5E-03	-17.583	SLE RA 4	8.85E-03						
783	SLD 4	-3.2E-03	-16.238	SLE RA 4	-3.5E-03	-17.483	SLE RA 4	8.82E-03						
784	SLD 4	-3.2E-03	-16.159	SLE RA 4	-3.5E-03	-17.388	SLE RA 4	8.79E-03						
785	SLD 12	-3.3E-03	-16.622	SLE RA 4	-3.6E-03	-17.941	SLE RA 4	8.57E-03						
786	SLD 4	-3.2E-03	-16.093	SLE RA 4	-3.5E-03	-17.302	SLE RA 4	8.44E-03						
787	SLD 4	-3.3E-03	-16.648	SLE RA 4	-3.6E-03	-17.895	SLE RA 4	8.99E-03						
788	SLD 12	-4.7E-03	-23.449	SLE RA 4	-0.00517	-25.85	SLE RA 4	9.77E-03						
789	SLD 15	-3.4E-03	-16.779	SLE RA 4	-3.6E-03	-18.058	SLE RA 4	9.07E-03						
790	SLD 4	-3.2E-03	-16.043	SLE RA 4	-3.4E-03	-17.232	SLE RA 4	0.008409						
791	SLD 16	-5.8E-03	-28.884	SLE RA 4	-6.4E-03	-31.961	SLE RA 4	6.59E-03						
792	SLD 16	-5.6E-03	-28.122	SLE RA 4	-6.2E-03	-31.069	SLE RA 4	7.83E-03						
793	SLD 12	-5.4E-03	-27.238	SLE RA 4	-6.0E-03	-30.051	SLE RA 4	8.81E-03						
794	SLD 12	-4.9E-03	-24.337	SLE RA 4	-5.4E-03	-26.834	SLE RA 4	9.73E-03						
795	SLD 4	-3.2E-03	-16.013	SLE RA 4	-3.4E-03	-17.182	SLE RA 4	8.38E-03						
796	SLD 12	-5.3E-03	-26.292	SLE RA 4	-5.8E-03	-29.002	SLE RA 4	9.34E-03						
797	SLD 12	-5.1E-03	-25.304	SLE RA 4	-5.6E-03	-27.906	SLE RA 4	9.61E-03						
798	SLD 7	-3.2E-03	-16.225	SLE RA 4	-3.5E-03	-17.428	SLE RA 4	8.35E-03						
799	SLD 4	-3.2E-03	-16.011	SLE RA 4	-3.4E-03	-17.163	SLE RA 4	8.36E-03						
800	SLD 12	-3.3E-03	-16.668	SLE RA 4	-3.6E-03	-17.999	SLE RA 4	8.56E-03						
801	SLD 8	-3.2E-03	-16.031	SLE RA 4	-3.4E-03	-17.184	SLE RA 4	0.00835						
802	SLD 8	-3.2E-03	-16.095	SLE RA 4	-3.5E-03	-17.263	SLE RA 4	8.34E-03						
803	SLD 12	-3.3E-03	-16.679	SLE RA 4	-3.6E-03	-18.013	SLE RA 4	8.56E-03						
804	SLD 11	-3.3E-03	-16.645	SLE RA 4	-3.6E-03	-17.793	SLE RA 4	9.05E-03						
805	SLD 8	-3.3E-03	-16.643	SLE RA 4	-3.6E-03	-17.782	SLE RA 4	9.04E-03						
806	SLD 8	-3.3E-03	-16.622	SLE RA 4	-3.6E-03	-17.765	SLE RA 4	9.04E-03						
807	SLD 11	-3.3E-03	-16.63	SLE RA 4	-3.6E-03	-17.788	SLE RA 4	9.05E-03						
808	SLD 8	-3.3E-03	-16.589	SLE RA 4	-3.5E-03	-17.733	SLE RA 4	9.02E-03						
809	SLD 11	-3.3E-03	-16.605	SLE RA 4	-3.6E-03	-17.771	SLE RA 4	9.05E-03						
810	SLD 8	-3.3E-03	-16.542	SLE RA 4	-3.5E-03	-17.686	SLE RA 4	9.01E-03						
811	SLD 11	-3.3E-03	-16.568	SLE RA 4	-3.5E-03	-17.74	SLE RA 3	0.008953						
812	SLD 4	-3.3E-03	-16.461	SLE RA 4	-3.5E-03	-17.614	SLE RA 4	0.008664						
813	SLD 11	-3.3E-03	-16.512	SLE RA 4	-3.5E-03	-17.687	SLE RA 4	8.71E-03						
814	SLD 4	-3.3E-03	-16.332	SLE RA 4	-3.5E-03	-17.491	SLE RA 4	8.64E-03						
815	SLD 15	-3.3E-03	-16.401	SLE RA 4	-3.5E-03	-17.584	SLE RA 4	8.69E-03						
816	SLD 12	-4.3E-03	-21.644	SLE RA 4	-4.8E-03	-23.759	SLE RA 4	9.33E-03						
817	SLD 12	-4.2E-03	-21.092	SLE RA 4	-4.6E-03	-23.124	SLE RA 4	9.33E-03						
818	SLD 4	-3.2E-03	-16.127	SLE RA 4	-3.5E-03	-17.277	SLE RA 4	8.60E-03						
819	SLD 15	-3.2E-03	-16.223	SLE RA 4	-0.00348	-17.4	SLE RA 4	8.66E-03						
820	SLD 7	-4.5E-03	-22.719	SLE RA 4	-5.1E-03	-25.338	SLE RA 4	9.49E-03						
821	SLD 7	-4.4E-03	-21.804	SLE RA 4	-4.8E-03	-24.22	SLE RA 4	9.47E-03						
822	SLD 7	-4.7E-03	-23.688	SLE RA 4	-5.3E-03	-26.52	SLE RA 4	9.43E-03						
823	SLD 12	-4.1E-03	-20.461	SLE RA 4	-4.5E-03	-22.401	SLE RA 4	9.31E-03						
824	SLD 7	-4.2E-03	-20.948	SLE RA 4	-4.6E-03	-23.174	SLE RA 4	9.08E-03						
825	SLD 7	-4.9E-03	-24.677	SLE RA 4	-5.5E-03	-27.725	SLE RA 4	9.25E-03						
826	SLD 7	-4.0E-03	-20.166	SLE RA 4	-4.4E-03	-22.219	SLE RA 4	9.07E-03						
827	SLD 7	-5.1E-03	-25.691	SLE RA 4	-5.8E-03	-28.961	SLE RA 4	8.81E-03						
828	SLD 12	-4.0E-03	-19.855	SLE RA 4	-4.3E-03	-21.707	SLE RA 4	9.28E-03						
829	SLD 7	-3.9E-03	-19.462	SLE RA 4	-4.3E-03	-21.361	SLE RA 4	9.04E-03						
830	SLD 7	-5.3E-03	-26.691	SLE RA 4	-6.0E-03	-30.18	SLE RA 4	7.89E-03						
831	SLD 12	-3.3E-03	-16.729	SLE RA 4	-3.6E-03	-18.06	SLE RA 4	8.55E-03						
832	SLD 7	-3.8E-03	-18.827	SLE RA 4	-4.1E-03	-20.588	SLE RA 4	9.00E-03						
833	SLD 12	-3.9E-03	-19.304	SLE RA 4	-4.2E-03	-21.073	SLE RA 4	9.24E-03						
834	SLD 7	-5.5E-03	-27.649	SLD 10	-6.3E-03	-31.366	SLE RA 4	6.46E-03						
835	SLD 12	-3.4E-03	-17.003	SLE RA 4	-3.7E-03	-18.386	SLE RA 4	8.57E-03						
836	SLD 7	-3.7E-03	-18.26	SLE RA 4	-4.0E-03	-19.899	SLE RA 4	8.94E-03						
837	SLD 12	-3.8E-03	-18.809	SLE RA 4	-4.1E-03	-20.501	SLE RA 4	9.20E-03						
838	SLD 7	-3.6E-03	-17.754	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.284	SLE RA 4	8.89E-03						
839	SLD 7	-3.5E-03	-17.303	SLE RA 4	-3.7E-03	-18.736	SLE RA 4	8.83E-03						
840	SLD 12	-3.7E-03	-18.354	SLE RA 4	-4.0E-03	-19.971	SLE RA 4	9.15E-03						
841	SLD 7	-3.4E-03	-16.903	SLE RA 4	-3.6E-03	-18.25	SLE RA 4	8.37E-03						
842	SLD 12	-3.3E-03	-16.418	SLE RA 4	-3.5E-03	-17.684	SLE RA 4	8.51E-03						
843	SLD 12	-3.5E-03	-17.262	SLE RA 4	-3.7E-03	-18.69	SLE RA 4	8.59E-03						
844	SLD 7	-3.3E-03	-16.551	SLE RA 4	-3.6E-03	-17.821	SLE RA 4	8.34E-03						
845	SLD 12	-3.6E-03	-17.939	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.485	SLE RA 4	9.10E-03						

Nodo	spostamento nodale massimo			spostamento nodale minimo			Cedimento elastico		Cedimento edometrico		Cedimento di consolidazione		
	Ind.	Cont.	uz	Press.	Cont.	uz	Press.	Cont.	v.	Cont.	v.	Cont.	v.
846	SLD 12	-3.5E-03	-17.575	SLE RA 4	-3.8E-03	-19.058	SLE RA 4	9.05E-03					
847	SLD 7	-3.2E-03	-16.241	SLE RA 4	-3.5E-03	-17.443	SLE RA 4	8.31E-03					
848	SLD 7	-3.2E-03	-15.968	SLE RA 4	-3.4E-03	-17.108	SLE RA 4	8.29E-03					
849	SLD 15	-3.2E-03	-15.94	SLE RA 4	-3.4E-03	-17.087	SLE RA 4	8.61E-03					
850	SLD 4	-3.2E-03	-15.823	SLE RA 4	-3.4E-03	-16.941	SLE RA 4	8.54E-03					
851	SLD 15	-3.2E-03	-15.848	SLE RA 4	-3.4E-03	-16.993	SLE RA 4	8.60E-03					
852	SLD 11	-3.1E-03	-15.574	SLE RA 4	-3.3E-03	-16.663	SLE RA 4	8.44E-03					
853	SLD 4	-3.1E-03	-15.705	SLE RA 4	-3.4E-03	-16.819	SLE RA 4	8.51E-03					
854	SLD 11	-3.1E-03	-15.544	SLE RA 4	-3.3E-03	-16.63	SLE RA 4	8.44E-03					
855	SLD 7	-3.1E-03	-15.716	SLE RA 4	-3.4E-03	-16.798	SLE RA 4	8.26E-03					
856	SLD 12	-3.1E-03	-15.628	SLE RA 4	-3.3E-03	-16.724	SLE RA 4	0.008435					
857	SLD 11	-3.1E-03	-15.535	SLE RA 4	-3.3E-03	-16.62	SLE RA 4	8.45E-03					
858	SLD 15	-3.2E-03	-15.794	SLE RA 4	-3.4E-03	-16.942	SLE RA 4	8.58E-03					
859	SLD 11	-3.1E-03	-15.544	SLE RA 4	-3.3E-03	-16.631	SLE RA 4	8.47E-03					
860	SLD 15	-3.1E-03	-15.558	SLE RA 4	-3.3E-03	-16.658	SLE RA 4	8.48E-03					
861	SLD 15	-3.1E-03	-15.744	SLE RA 4	-3.4E-03	-16.893	SLE RA 4	0.008567					
862	SLD 12	-3.1E-03	-15.695	SLE RA 4	-3.4E-03	-16.806	SLE RA 4	8.44E-03					
863	SLD 15	-3.1E-03	-15.579	SLE RA 4	-3.3E-03	-16.695	SLE RA 4	8.50E-03					
864	SLD 15	-3.1E-03	-15.609	SLE RA 4	-3.3E-03	-16.738	SLE RA 4	8.52E-03					
865	SLD 12	-3.2E-03	-16.085	SLE RA 4	-3.5E-03	-17.275	SLE RA 4	8.47E-03					
866	SLD 15	-3.1E-03	-15.692	SLE RA 4	-3.4E-03	-16.837	SLE RA 4	8.55E-03					
867	SLD 15	-3.1E-03	-15.648	SLE RA 4	-3.4E-03	-16.787	SLE RA 4	8.53E-03					
868	SLD 12	-3.2E-03	-15.795	SLE RA 4	-3.4E-03	-16.927	SLE RA 4	8.44E-03					
869	SLD 4	-3.1E-03	-15.623	SLE RA 4	-3.3E-03	-16.736	SLE RA 4	8.49E-03					
870	SLD 12	-3.2E-03	-15.915	SLE RA 4	-3.4E-03	-17.071	SLE RA 4	8.45E-03					
871	SLD 4	-3.1E-03	-15.547	SLE RA 4	-3.3E-03	-16.659	SLE RA 4	8.47E-03					
872	SLD 4	-3.1E-03	-15.469	SLE RA 4	-3.3E-03	-16.576	SLE RA 4	8.44E-03					
873	SLD 4	-3.1E-03	-15.394	SLE RA 4	-3.3E-03	-16.493	SLE RA 4	0.008411					
874	SLD 4	-3.1E-03	-15.325	SLE RA 4	-3.3E-03	-16.415	SLE RA 4	8.38E-03					
875	SLD 8	-3.1E-03	-15.489	SLE RA 4	-3.3E-03	-16.522	SLE RA 4	8.24E-03					
876	SLD 4	-3.1E-03	-15.263	SLE RA 4	-3.3E-03	-16.341	SLE RA 4	0.008356					
877	SLD 4	-3.0E-03	-15.211	SLE RA 4	-3.3E-03	-16.274	SLE RA 4	8.33E-03					
878	SLD 4	-3.0E-03	-15.172	SLE RA 4	-3.2E-03	-16.219	SLE RA 4	0.008304					
879	SLD 12	-4.3E-03	-21.687	SLE RA 4	-4.7E-03	-23.705	SLE RA 4	9.58E-03					
880	SLD 4	-3.0E-03	-15.149	SLE RA 4	-3.2E-03	-16.18	SLE RA 4	0.008281					
881	SLD 4	-3.0E-03	-15.147	SLE RA 4	-3.2E-03	-16.162	SLE RA 4	0.008261					
882	SLD 8	-3.1E-03	-15.334	SLE RA 4	-3.3E-03	-16.339	SLE RA 4	8.23E-03					
883	SLD 4	-3.0E-03	-15.172	SLE RA 4	-3.2E-03	-16.174	SLE RA 4	8.25E-03					
884	SLD 4	-3.0E-03	-15.233	SLE RA 4	-3.2E-03	-16.227	SLE RA 4	8.24E-03					
885	SLD 16	-5.7E-03	-28.262	SLE RA 4	-6.2E-03	-31.197	SLE RA 4	6.52E-03					
886	SLD 12	-4.5E-03	-22.639	SLE RA 4	-4.9E-03	-24.744	SLE RA 4	9.56E-03					
887	SLD 16	-5.5E-03	-27.466	SLE RA 4	-6.1E-03	-30.27	SLE RA 4	7.74E-03					
888	SLD 16	-5.3E-03	-26.558	SLE RA 4	-5.8E-03	-29.215	SLE RA 4	8.68E-03					
889	SLD 16	-5.1E-03	-25.615	SLE RA 4	-5.6E-03	-28.118	SLE RA 4	9.20E-03					
890	SLD 12	-4.7E-03	-23.624	SLE RA 4	-5.2E-03	-25.828	SLE RA 4	9.55E-03					
891	SLD 16	-4.9E-03	-24.626	SLE RA 4	-5.4E-03	-26.965	SLE RA 4	9.45E-03					
892	SLD 12	-4.1E-03	-20.669	SLE RA 4	-4.5E-03	-22.515	SLE RA 4	9.22E-03					
893	SLD 8	-3.1E-03	-15.514	SLE RA 4	-3.3E-03	-16.475	SLE RA 4	8.54E-03					
894	SLD 11	-3.1E-03	-15.514	SLE RA 4	-3.3E-03	-16.482	SLE RA 4	8.55E-03					
895	SLD 8	-3.1E-03	-15.493	SLE RA 4	-3.3E-03	-16.457	SLE RA 4	8.53E-03					
896	SLD 11	-3.1E-03	-15.499	SLE RA 4	-3.3E-03	-16.475	SLE RA 4	8.55E-03					
897	SLD 8	-3.1E-03	-15.461	SLE RA 4	-3.3E-03	-16.426	SLE RA 4	8.52E-03					
898	SLD 11	-3.1E-03	-15.474	SLE RA 4	-3.3E-03	-16.456	SLE RA 4	8.54E-03					
899	SLD 4	-3.1E-03	-15.404	SLE RA 4	-3.3E-03	-16.381	SLE RA 4	8.51E-03					
900	SLD 15	-3.1E-03	-15.431	SLE RA 4	-3.3E-03	-16.426	SLE RA 4	8.54E-03					
901	SLD 12	-0.00398	-19.9	SLE RA 4	-4.3E-03	-21.632	SLE RA 4	9.19E-03					
902	SLD 4	-3.1E-03	-15.332	SLE RA 4	-3.3E-03	-16.319	SLE RA 4	8.49E-03					
903	SLD 15	-3.1E-03	-15.376	SLE RA 4	-3.3E-03	-16.382	SLE RA 4	8.53E-03					
904	SLD 12	-3.8E-03	-19.243	SLE RA 4	-4.2E-03	-20.882	SLE RA 4	9.16E-03					
905	SLD 4	-3.0E-03	-15.243	SLE RA 4	-3.2E-03	-16.236	SLE RA 4	8.47E-03					
906	SLD 15	-0.00306	-15.3	SLE RA 4	-3.3E-03	-16.313	SLE RA 4	8.52E-03					
907	SLD 12	-3.7E-03	-18.666	SLE RA 4	-4.0E-03	-20.223	SLE RA 4	9.11E-03					
908	SLD 12	-3.6E-03	-18.152	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.634	SLE RA 4	9.07E-03					
909	SLD 12	-3.5E-03	-17.692	SLE RA 4	-3.8E-03	-19.102	SLE RA 2	0.008684					
910	SLD 7	-4.4E-03	-22.138	SLE RA 4	-4.9E-03	-24.463	SLE RA 4	9.32E-03					
911	SLD 7	-4.6E-03	-23.143	SLE RA 4	-5.1E-03	-25.671	SLE RA 4	9.27E-03					
912	SLD 7	-4.8E-03	-24.17	SLE RA 4	-5.4E-03	-26.905	SLE RA 4	9.10E-03					
913	SLD 7	-4.2E-03	-21.191	SLE RA 4	-4.7E-03	-23.323	SLE RA 4	0.009302					
914	SLD 12	-3.5E-03	-17.276	SLE RA 4	-3.7E-03	-18.619	SLE RA 4	8.53E-03					
915	SLD 4	-3.0E-03	-15.122	SLE RA 4	-3.2E-03	-16.114	SLE RA 4	8.44E-03					
916	SLD 7	-5.0E-03	-25.221	SLE RA 4	-5.6E-03	-28.169	SLE RA 4	8.68E-03					
917	SLD 15	-3.0E-03	-15.199	SLE RA 4	-3.2E-03	-16.212	SLE RA 4	8.50E-03					
918	SLD 12	-3.3E-03	-16.266	SLE RA 4	-3.5E-03	-17.441	SLE RA 4	8.45E-03					
919	SLD 7	-5.3E-03	-26.258	SLE RA 4	-5.9E-03	-29.415	SLE RA 4	7.78E-03					
920	SLD 12	-3.2E-03	-15.988	SLE RA 4	-3.4E-03	-17.115	SLE RA 4	8.42E-03					
921	SLD 12	-3.4E-03	-16.901	SLE RA 4	-3.6E-03	-18.183	SLE RA 4	8.50E-03					
922	SLD 7	-4.1E-03	-20.312	SLE RA 4	-4.5E-03	-22.264	SLE RA 4	8.95E-03					
923	SLD 12	-3.3E-03	-16.565	SLE RA 4	-3.6E-03	-17.791	SLE RA 4	8.47E-03					
924	SLD 7	-5.4E-03	-27.249	SLE RA 4	-6.1E-03	-30.607	SLE RA 4	6.39E-03					
925	SLD 7	-3.9E-03	-19.513	SLE RA 4	-4.3E-03	-21.301	SLE RA 4	8.94E-03					
926	SLD 12	-3.1E-03	-15.72	SLE RA 4	-3.4E-03	-16.796	SLE RA 4	8.39E-03					
927	SLD 7	-3.8E-03	-18.799	SLE RA 4	-4.1E-03	-20.443	SLE RA 4	8.91E-03					
928	SLD 7	-3.6E-03	-18.158	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.671	SLE RA 4	8.86E-03					
929	SLD 7	-3.5E-03	-17.587	SLE RA 4	-3.8E-03	-18.986	SLE RA 4	8.81E-03					
930	SLD 7	-3.4E-03	-17.08	SLE RA 4	-3.7E-03	-18.378	SLE RA 4	0.008319					
931	SLD 7	-3.3E-03	-16.629	SLE RA 4	-3.6E-03	-17.838	SLE RA 4	8.29E-03					
932	SLD 15	-3.0E-03	-15.078	SLE RA 4	-3.2E-03	-16.085	SLE RA 4	8.47E-03					
933	SLD 4	-3.0E-03	-14.984	SLE RA 4	-3.2E-03	-15.968	SLE RA 4	8.41E-03					
934	SLD 12	-3.1E-03	-15.473	SLE RA 4	-3.3E-03	-16.5	SLE RA 4	8.36E-03					
935	SLD 7	-3.2E-03	-16.231	SLE RA 4	-3.5E-03	-17.362	SLE RA 4	8.25E-03					
936	SLD 7	-3.2E-03	-15.882	SLE RA 4	-3.4E-03	-16.944	SLE RA 4	8.22E-03					
937	SLD 12	-3.1E-03	-15.283	SLE RA 4	-3.3E-03	-16.275	SLE RA 4	8.34E-03					
938	SLD 7	-3.1E-03	-15.578	SLE RA 4	-3.3E-03	-16.58	SLE RA 4	8.20E-03					
939	SLD 12	-3.0E-03	-15.134	SLE RA 4	-3.2E-03	-16.099	SLE RA 4	0.008329					
940	SLD 11	-3.0E-03	-15.013	SLE RA 4	-3.2E-03	-15.96	SLE RA 4	8.32E-03					
941	SLD 11	-3.0E-03	-14.919	SLE RA 4	-3.2E-03	-15.857	SLE RA 4	8.32E-03					
942	SLD 11	-0.00297	-14.85	SLE RA 4	-3.2E-03	-15.782	SLE RA 4	8.32E-03					
943	SLD 15	-3.0E-03	-14.997	SLE RA 4	-3.2E-03	-16.001	SLE RA 4	8.46E-03					
944	SLD 8	-3.1E-03	-15.312	SLE RA 4	-3.3E-03	-16.265	SLE RA 4	8.18E-03					

Nodo	spostamento nodale massimo				spostamento nodale minimo				Cedimento elastico		Cedimento edometrico		Cedimento di consolidazione	
	Ind.	Cont.	uz	Press.	Cont.	uz	Press.	Cont.	v.	Cont.	v.	Cont.	v.	
945	SLD 11	-3.0E-03	-14.804	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.733	SLE RA 4	8.32E-03						
946	SLD 2	-3.0E-03	-14.883	SLE RA 4	-3.2E-03	-15.864	SLE RA 4	8.38E-03						
947	SLD 11	-3.0E-03	-14.779	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.708	SLE RA 4	8.33E-03						
948	SLD 15	-3.0E-03	-14.761	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.702	SLE RA 4	8.34E-03						
949	SLD 15	-3.0E-03	-14.937	SLE RA 4	-3.2E-03	-15.941	SLE RA 4	8.44E-03						
950	SLD 15	-3.0E-03	-14.757	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.714	SLE RA 4	8.35E-03						
951	SLD 15	-3.0E-03	-14.766	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.736	SLE RA 4	8.36E-03						
952	SLD 15	-3.0E-03	-14.889	SLE RA 4	-3.2E-03	-15.891	SLE RA 4	8.43E-03						
953	SLD 8	-3.0E-03	-15.079	SLE RA 4	-3.2E-03	-15.992	SLE RA 4	8.16E-03						
954	SLD 2	-3.0E-03	-14.802	SLE RA 4	-3.2E-03	-15.781	SLE RA 4	0.008357						
955	SLD 15	-3.0E-03	-14.784	SLE RA 4	-3.2E-03	-15.766	SLE RA 4	8.38E-03						
956	SLD 15	-3.0E-03	-14.846	SLE RA 4	-3.2E-03	-15.843	SLE RA 4	8.41E-03						
957	SLD 15	-3.0E-03	-14.81	SLE RA 4	-3.2E-03	-15.801	SLE RA 4	8.39E-03						
958	SLD 2	-2.9E-03	-14.731	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.707	SLE RA 4	8.33E-03						
959	SLD 4	-3.0E-03	-14.881	SLE RA 4	-3.2E-03	-15.765	SLE RA 4	8.14E-03						
960	SLD 2	-2.9E-03	-14.666	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.636	SLE RA 4	8.31E-03						
961	SLD 2	-2.9E-03	-14.606	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.569	SLE RA 4	8.28E-03						
962	SLD 2	-2.9E-03	-14.556	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.51	SLE RA 4	8.26E-03						
963	SLD 4	-2.9E-03	-14.515	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.457	SLE RA 4	8.23E-03						
964	SLD 4	-2.9E-03	-14.484	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.414	SLE RA 4	8.21E-03						
965	SLD 4	-2.9E-03	-14.467	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.383	SLE RA 4	8.19E-03						
966	SLD 4	-2.9E-03	-14.466	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.368	SLE RA 4	8.17E-03						
967	SLD 4	-2.9E-03	-14.485	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.373	SLE RA 4	0.008155						
968	SLD 4	-2.9E-03	-14.72	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.593	SLE RA 4	8.14E-03						
969	SLD 4	-2.9E-03	-14.528	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.406	SLE RA 4	8.14E-03						
970	SLD 4	-2.9E-03	-14.604	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.476	SLE RA 4	8.14E-03						
971	SLD 16	-5.5E-03	-27.647	SLE RA 4	-6.1E-03	-30.44	SLE RA 4	6.44E-03						
972	SLD 16	-5.4E-03	-26.83	SLE RA 4	-5.9E-03	-29.495	SLE RA 4	7.63E-03						
973	SLD 16	-5.2E-03	-25.901	SLE RA 4	-5.7E-03	-28.422	SLE RA 4	8.55E-03						
974	SLD 16	-5.0E-03	-24.925	SLE RA 4	-5.5E-03	-27.294	SLE RA 4	9.05E-03						
975	SLD 16	-4.8E-03	-23.907	SLE RA 4	-5.2E-03	-26.115	SLE RA 4	9.29E-03						
976	SLD 16	-4.6E-03	-22.908	SLE RA 4	-5.0E-03	-24.956	SLE RA 4	9.39E-03						
977	SLD 16	-4.4E-03	-21.957	SLE RA 4	-4.8E-03	-23.851	SLE RA 4	9.39E-03						
978	SLD 16	-4.2E-03	-21.062	SLE RA 4	-4.6E-03	-22.807	SLE RA 4	9.36E-03						
979	SLD 12	-4.0E-03	-20.182	SLE RA 4	-4.4E-03	-21.808	SLE RA 4	0.009082						
980	SLD 12	-3.9E-03	-19.417	SLE RA 4	-4.2E-03	-20.944	SLE RA 4	9.06E-03						
981	SLD 12	-3.8E-03	-18.751	SLE RA 4	-4.0E-03	-20.193	SLE RA 4	9.03E-03						
982	SLD 6	-2.9E-03	-14.688	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.526	SLE RA 4	0.008397						
983	SLD 12	-3.6E-03	-18.166	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.529	SLE RA 4	8.99E-03						
984	SLD 9	-2.9E-03	-14.688	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.53	SLE RA 4	8.40E-03						
985	SLD 6	-2.9E-03	-14.667	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.511	SLE RA 4	8.39E-03						
986	SLD 13	-2.9E-03	-14.676	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.525	SLE RA 4	8.40E-03						
987	SLD 12	-3.5E-03	-17.645	SLE RA 4	-3.8E-03	-18.936	SLE RA 4	8.49E-03						
988	SLD 2	-2.9E-03	-14.634	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.486	SLE RA 4	8.38E-03						
989	SLD 13	-2.9E-03	-14.648	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.51	SLE RA 4	8.40E-03						
990	SLD 12	-3.4E-03	-17.182	SLE RA 4	-3.7E-03	-18.405	SLE RA 4	8.46E-03						
991	SLD 2	-2.9E-03	-14.587	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.451	SLE RA 4	8.37E-03						
992	SLD 13	-2.9E-03	-14.614	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.487	SLE RA 4	8.40E-03						
993	SLD 12	-3.4E-03	-16.765	SLE RA 4	-3.6E-03	-17.924	SLE RA 4	8.43E-03						
994	SLD 2	-2.9E-03	-14.533	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.406	SLE RA 4	8.35E-03						
995	SLD 12	-3.3E-03	-16.388	SLE RA 4	-3.5E-03	-17.486	SLE RA 4	0.008397						
996	SLD 13	-2.9E-03	-14.573	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.456	SLE RA 4	8.39E-03						
997	SLD 12	-3.2E-03	-16.047	SLE RA 4	-3.4E-03	-17.09	SLE RA 4	0.008367						
998	SLD 12	-3.1E-03	-15.737	SLE RA 4	-3.3E-03	-16.731	SLE RA 4	8.34E-03						
999	SLD 2	-2.9E-03	-14.472	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.353	SLE RA 4	8.33E-03						
1000	SLD 12	-3.1E-03	-15.458	SLE RA 4	-3.3E-03	-16.408	SLE RA 4	8.31E-03						
1001	SLD 13	-2.9E-03	-14.527	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.416	SLE RA 4	8.38E-03						
1002	SLD 7	-5.0E-03	-24.794	SLE RA 4	-5.5E-03	-27.425	SLE RA 4	8.54E-03						
1003	SLD 7	-5.2E-03	-25.848	SLE RA 4	-5.7E-03	-28.676	SLE RA 4	7.67E-03						
1004	SLD 7	-4.7E-03	-23.725	SLE RA 4	-5.2E-03	-26.155	SLE RA 4	8.95E-03						
1005	SLD 7	-5.4E-03	-26.855	SLE RA 4	-6.0E-03	-29.874	SLE RA 4	6.31E-03						
1006	SLD 7	-4.5E-03	-22.682	SLE RA 4	-5.0E-03	-24.916	SLE RA 4	9.12E-03						
1007	SLD 7	-4.3E-03	-21.661	SLE RA 4	-4.7E-03	-23.705	SLE RA 4	9.16E-03						
1008	SLD 12	-3.0E-03	-15.203	SLE RA 4	-3.2E-03	-16.112	SLE RA 4	8.29E-03						
1009	SLD 7	-4.1E-03	-20.703	SLE RA 4	-4.5E-03	-22.566	SLE RA 4	9.14E-03						
1010	SLD 7	-4.0E-03	-19.819	SLE RA 4	-4.3E-03	-21.515	SLE RA 4	8.82E-03						
1011	SLD 2	-2.9E-03	-14.399	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.284	SLE RA 4	8.31E-03						
1012	SLD 13	-2.9E-03	-14.47	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.363	SLE RA 4	8.37E-03						
1013	SLD 8	-3.0E-03	-14.981	SLE RA 4	-3.2E-03	-15.852	SLE RA 4	8.26E-03						
1014	SLD 7	-3.8E-03	-19.019	SLE RA 4	-4.1E-03	-20.562	SLE RA 4	8.81E-03						
1015	SLD 11	-3.0E-03	-14.792	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.635	SLE RA 4	8.24E-03						
1016	SLD 7	-3.7E-03	-18.307	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.716	SLE RA 4	8.78E-03						
1017	SLD 11	-2.9E-03	-14.634	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.457	SLE RA 4	0.007979						
1018	SLD 7	-3.5E-03	-17.672	SLE RA 4	-3.8E-03	-18.962	SLE RA 4	0.008737						
1019	SLD 11	-2.9E-03	-14.504	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.315	SLE RA 4	7.97E-03						
1020	SLD 13	-2.9E-03	-14.408	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.301	SLE RA 4	8.13E-03						
1021	SLD 3	-3.4E-03	-17.107	SLE RA 4	-3.7E-03	-18.294	SLE RA 4	8.25E-03						
1022	SLD 2	-2.9E-03	-14.322	SLE RA 4	-3.0E-03	-15.208	SLE RA 3	8.21E-03						
1023	SLD 11	-2.9E-03	-14.402	SLE RA 4	-3.0E-03	-15.204	SLE RA 4	7.97E-03						
1024	SLD 3	-3.3E-03	-16.606	SLE RA 4	-3.5E-03	-17.703	SLE RA 4	8.22E-03						
1025	SLD 11	-2.9E-03	-14.325	SLE RA 4	-3.0E-03	-15.123	SLE RA 4	7.98E-03						
1026	SLD 3	-3.2E-03	-16.161	SLE RA 4	-3.4E-03	-17.18	SLE RA 4	8.19E-03						
1027	SLD 3	-3.2E-03	-15.768	SLE RA 4	-3.3E-03	-16.719	SLE RA 4	0.008156						
1028	SLD 15	-2.9E-03	-14.269	SLE RA 4	-3.0E-03	-15.066	SLE RA 4	0.007983						
1029	SLD 4	-3.1E-03	-15.419	SLE RA 4	-3.3E-03	-16.317	SLE RA 4	8.13E-03						
1030	SLD 13	-2.9E-03	-14.354	SLE RA 4	-3.0E-03	-15.246	SLE RA 4	8.11E-03						
1031	SLD 15	-2.8E-03	-14.22	SLE RA 4	-3.0E-03	-15.032	SLE RA 4	7.99E-03						
1032	SLD 4	-3.0E-03	-15.114	SLE RA 4	-3.2E-03	-15.97	SLE RA 4	8.11E-03						
1033	SLD 2	-2.9E-03	-14.253	SLE RA 4	-3.0E-03	-15.14	SLE RA 4	0.008048						
1034	SLD 15	-2.8E-03	-14.191	SLE RA 4	-3.0E-03	-15.018	SLE RA 4	0.008002						
1035	SLD 4	-3.0E-03	-14.85	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.672	SLE RA 4	8.09E-03						
1036	SLD 15	-2.8E-03	-14.179	SLE RA 4	-3.0E-03	-15.021	SLE RA 4	8.01E-03						
1037	SLD 13	-2.9E-03	-14.308	SLE RA 4	-3.0E-03	-15.199	SLE RA 4	0.0081						
1038	SLD 15	-2.8E-03	-14.18	SLE RA 4	-3.0E-03	-15.035	SLE RA 4	8.03E-03						
1039	SLD 4	-2.9E-03	-14.622	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.421	SLE RA 4	8.07E-03						
1040	SLD 2	-2.8E-03	-14.191	SLE RA 4	-3.0E-03	-15.077	SLE RA 4	8.03E-03						
1041	SLD 15	-2.8E-03	-14.19	SLE RA 4	-3.0E-03	-15.056	SLE RA 4	8.04E-03						
1042	SLD 13	-2.9E-03	-14.269	SLE RA 4	-3.0E-03	-15.156	SLE RA 4	8.09E-03						
1043	SLD 13	-2.8E-03	-14.209	SLE RA 4	-3.0E-03	-15.084	SLE RA 4	8.06E-03						

Nodo	spostamento nodale massimo				spostamento nodale minimo				Cedimento elastico		Cedimento edometrico		Cedimento di consolidazione	
	Ind.	Cont.	uz	Press.	Cont.	uz	Press.	Cont.	v.	Cont.	v.	Cont.	v.	
1044	SLD 13	-2.8E-03	-14.236	SLE RA 4	-3.0E-03	-15.118	SLE RA 4	8.07E-03						
1045	SLD 2	-2.9E-03	-14.428	SLE RA 4	-3.0E-03	-15.215	SLE RA 4	7.81E-03						
1046	SLD 2	-2.8E-03	-14.134	SLE RA 4	-3.0E-03	-15.017	SLE RA 4	8.00E-03						
1047	SLD 2	-2.8E-03	-13.972	SLE RA 4	-3.0E-03	-14.79	SLE RA 4	7.85E-03						
1048	SLD 2	-2.9E-03	-14.27	SLE RA 4	-3.0E-03	-15.054	SLE RA 4	7.81E-03						
1049	SLD 2	-2.8E-03	-14.006	SLE RA 4	-3.0E-03	-14.811	SLE RA 4	7.84E-03						
1050	SLD 2	-2.8E-03	-14.082	SLE RA 4	-3.0E-03	-14.961	SLE RA 4	7.98E-03						
1051	SLD 2	-2.8E-03	-13.957	SLE RA 4	-3.0E-03	-14.789	SLE RA 4	0.007872						
1052	SLD 2	-2.8E-03	-14.063	SLE RA 4	-3.0E-03	-14.858	SLE RA 4	7.82E-03						
1053	SLD 2	-2.8E-03	-14.149	SLE RA 4	-3.0E-03	-14.936	SLE RA 4	0.007813						
1054	SLD 2	-2.8E-03	-13.959	SLE RA 4	-3.0E-03	-14.803	SLE RA 4	7.89E-03						
1055	SLD 2	-2.8E-03	-13.974	SLE RA 4	-3.0E-03	-14.829	SLE RA 4	7.91E-03						
1056	SLD 2	-2.8E-03	-14.036	SLE RA 4	-3.0E-03	-14.909	SLE RA 4	7.96E-03						
1057	SLD 2	-2.8E-03	-14	SLE RA 4	-3.0E-03	-14.865	SLE RA 4	7.94E-03						
1058	SLD 15	-5.4E-03	-27.032	SLE RA 4	-5.9E-03	-29.69	SLE RA 4	6.36E-03						
1059	SLD 15	-5.2E-03	-26.216	SLE RA 4	-5.7E-03	-28.748	SLE RA 4	7.52E-03						
1060	SLD 16	-5.1E-03	-25.292	SLE RA 4	-5.5E-03	-27.685	SLE RA 4	8.41E-03						
1061	SLD 16	-4.9E-03	-24.291	SLE RA 4	-5.3E-03	-26.534	SLE RA 4	0.008906						
1062	SLD 16	-4.7E-03	-23.273	SLE RA 4	-5.1E-03	-25.361	SLE RA 4	9.14E-03						
1063	SLD 16	-4.5E-03	-22.287	SLE RA 4	-4.8E-03	-24.223	SLE RA 4	9.24E-03						
1064	SLD 16	-4.3E-03	-21.355	SLE RA 4	-4.6E-03	-23.145	SLE RA 4	9.25E-03						
1065	SLD 16	-4.1E-03	-20.489	SLE RA 4	-4.4E-03	-22.138	SLE RA 4	8.94E-03						
1066	SLD 16	-3.9E-03	-19.693	SLE RA 4	-4.2E-03	-21.21	SLE RA 4	8.95E-03						
1067	SLD 16	-3.8E-03	-18.985	SLE RA 4	-4.1E-03	-20.382	SLE RA 4	8.94E-03						
1068	SLD 16	-3.7E-03	-18.36	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.647	SLE RA 4	8.91E-03						
1069	SLD 16	-3.6E-03	-17.806	SLE RA 4	-3.8E-03	-18.995	SLE RA 4	8.87E-03						
1070	SLD 12	-3.5E-03	-17.292	SLE RA 4	-3.7E-03	-18.413	SLE RA 4	8.39E-03						
1071	SLD 12	-3.4E-03	-16.837	SLE RA 4	-3.6E-03	-17.893	SLE RA 4	8.36E-03						
1072	SLD 12	-3.3E-03	-16.428	SLE RA 4	-3.5E-03	-17.423	SLE RA 4	8.33E-03						
1073	SLD 12	-3.2E-03	-16.058	SLE RA 4	-3.4E-03	-16.995	SLE RA 4	8.31E-03						
1074	SLD 12	-3.1E-03	-15.722	SLE RA 4	-3.3E-03	-16.607	SLE RA 4	8.28E-03						
1075	SLD 6	-2.8E-03	-14.117	SLE RA 4	-3.0E-03	-14.918	SLE RA 4	8.07E-03						
1076	SLD 9	-2.8E-03	-14.118	SLE RA 4	-3.0E-03	-14.92	SLE RA 4	8.07E-03						
1077	SLD 6	-0.00282	-14.1	SLE RA 4	-3.0E-03	-14.907	SLE RA 4	8.06E-03						
1078	SLD 12	-3.1E-03	-15.415	SLE RA 4	-3.3E-03	-16.254	SLE RA 4	8.25E-03						
1079	SLD 9	-2.8E-03	-14.111	SLE RA 4	-3.0E-03	-14.916	SLE RA 4	8.07E-03						
1080	SLD 6	-2.8E-03	-14.076	SLE RA 4	-3.0E-03	-14.889	SLE RA 4	8.05E-03						
1081	SLD 7	-3.0E-03	-15.134	SLE RA 4	-3.2E-03	-15.94	SLE RA 4	8.22E-03						
1082	SLD 9	-2.8E-03	-14.1	SLE RA 4	-3.0E-03	-14.907	SLE RA 4	8.07E-03						
1083	SLD 3	-5.3E-03	-26.429	SLE RA 4	-5.8E-03	-29.148	SLE RA 4	6.22E-03						
1084	SLD 3	-5.1E-03	-25.41	SLE RA 4	-5.6E-03	-27.962	SLE RA 4	7.55E-03						
1085	SLD 6	-2.8E-03	-14.047	SLE RA 4	-3.0E-03	-14.865	SLE RA 4	8.04E-03						
1086	SLD 7	-3.0E-03	-14.882	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.659	SLE RA 4	8.20E-03						
1087	SLD 3	-4.9E-03	-24.346	SLE RA 4	-5.3E-03	-26.726	SLE RA 4	8.40E-03						
1088	SLD 9	-2.8E-03	-14.084	SLE RA 4	-3.0E-03	-14.894	SLE RA 4	8.07E-03						
1089	SLD 3	-4.7E-03	-23.269	SLE RA 4	-5.1E-03	-25.473	SLE RA 4	8.80E-03						
1090	SLD 3	-4.4E-03	-22.22	SLE RA 4	-4.9E-03	-24.252	SLE RA 4	8.96E-03						
1091	SLD 7	-2.9E-03	-14.662	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.415	SLE RA 4	7.92E-03						
1092	SLD 6	-2.8E-03	-14.014	SLE RA 4	-3.0E-03	-14.837	SLE RA 4	8.03E-03						
1093	SLD 3	-4.2E-03	-21.198	SLE RA 4	-4.6E-03	-23.06	SLE RA 4	9.01E-03						
1094	SLD 13	-2.8E-03	-14.064	SLE RA 4	-3.0E-03	-14.876	SLE RA 4	0.008063						
1095	SLD 7	-2.9E-03	-14.476	SLE RA 4	-3.0E-03	-15.208	SLE RA 4	7.91E-03						
1096	SLD 3	-4.0E-03	-20.243	SLE RA 4	-4.4E-03	-21.945	SLE RA 4	8.99E-03						
1097	SLD 7	-2.9E-03	-14.32	SLE RA 4	-3.0E-03	-15.035	SLE RA 4	7.90E-03						
1098	SLD 6	-2.8E-03	-13.977	SLE RA 4	-3.0E-03	-14.804	SLE RA 4	8.02E-03						
1099	SLD 13	-2.8E-03	-14.035	SLE RA 4	-3.0E-03	-14.853	SLE RA 4	0.008056						
1100	SLD 7	-2.8E-03	-14.193	SLE RA 4	-3.0E-03	-14.896	SLE RA 4	7.90E-03						
1101	SLD 3	-3.9E-03	-19.37	SLE RA 4	-4.2E-03	-20.922	SLE RA 4	8.70E-03						
1102	SLD 9	-2.8E-03	-14.086	SLE RA 4	-3.0E-03	-14.786	SLE RA 4	7.90E-03						
1103	SLD 6	-2.8E-03	-13.935	SLE RA 4	-3.0E-03	-14.765	SLE RA 4	8.00E-03						
1104	SLD 13	-2.8E-03	-14.002	SLE RA 4	-3.0E-03	-14.825	SLE RA 4	8.05E-03						
1105	SLD 3	-3.7E-03	-18.585	SLE RA 4	-4.0E-03	-19.999	SLE RA 4	8.69E-03						
1106	SLD 13	-2.8E-03	-13.995	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.703	SLE RA 4	7.90E-03						
1107	SLD 3	-3.6E-03	-17.893	SLE RA 4	-3.8E-03	-19.184	SLE RA 4	8.66E-03						
1108	SLD 13	-2.8E-03	-13.922	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.644	SLE RA 4	7.91E-03						
1109	SLD 3	-3.5E-03	-17.278	SLE RA 4	-3.7E-03	-18.459	SLE RA 4	8.62E-03						
1110	SLD 13	-2.8E-03	-13.967	SLE RA 4	-3.0E-03	-14.793	SLE RA 4	8.04E-03						
1111	SLD 6	-2.8E-03	-13.891	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.723	SLE RA 4	7.98E-03						
1112	SLD 13	-2.8E-03	-13.868	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.607	SLE RA 4	7.91E-03						
1113	SLD 3	-3.3E-03	-16.737	SLE RA 4	-3.6E-03	-17.818	SLE RA 4	0.008156						
1114	SLD 4	-3.3E-03	-16.256	SLE RA 4	-3.5E-03	-17.252	SLE RA 4	0.008129						
1115	SLD 13	-2.8E-03	-13.833	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.588	SLE RA 4	7.92E-03						
1116	SLD 2	-3.2E-03	-15.823	SLE RA 4	-3.4E-03	-16.752	SLE RA 4	0.008102						
1117	SLD 2	-3.1E-03	-15.434	SLE RA 4	-3.3E-03	-16.313	SLE RA 4	8.08E-03						
1118	SLD 13	-2.8E-03	-13.933	SLE RA 4	-3.0E-03	-14.759	SLE RA 4	8.02E-03						
1119	SLD 2	-3.0E-03	-15.093	SLE RA 4	-3.2E-03	-15.93	SLE RA 4	8.05E-03						
1120	SLD 13	-2.8E-03	-13.815	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.586	SLE RA 4	7.93E-03						
1121	SLD 6	-2.8E-03	-13.846	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.679	SLE RA 4	7.96E-03						
1122	SLD 6	-3.0E-03	-14.776	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.598	SLE RA 4	8.03E-03						
1123	SLD 13	-2.8E-03	-13.809	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.594	SLE RA 4	0.007946						
1124	SLD 6	-2.9E-03	-14.504	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.315	SLE RA 4	8.01E-03						
1125	SLD 13	-2.8E-03	-13.901	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.725	SLE RA 4	8.01E-03						
1126	SLD 13	-2.8E-03	-13.814	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.611	SLE RA 4	7.96E-03						
1127	SLD 6	-2.9E-03	-14.275	SLE RA 4	-3.0E-03	-15.078	SLE RA 4	7.75E-03						
1128	SLD 6	-2.8E-03	-13.802	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.635	SLE RA 4	7.94E-03						
1129	SLD 13	-2.8E-03	-13.872	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.692	SLE RA 4	0.007999						
1130	SLD 13	-2.8E-03	-13.827	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.635	SLE RA 4	7.97E-03						
1131	SLD 13	-2.8E-03	-13.847	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.663	SLE RA 4	7.99E-03						
1132	SLD 6	-2.8E-03	-14.087	SLE RA 4	-3.0E-03	-14.883	SLE RA 4	7.75E-03						
1133	SLD 6	-2.8E-03	-13.936	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.729	SLE RA 4	7.75E-03						
1134	SLD 6	-2.7E-03	-13.677	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.471	SLE RA 4	7.77E-03						
1135	SLD 6	-2.7E-03	-13.735	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.526	SLE RA 4	0.007761						
1136	SLD 6	-2.8E-03	-13.82	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.611	SLE RA 4	0.007752						
1137	SLD 6	-2.7E-03	-13.643	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.44	SLE RA 4	7.79E-03						
1138	SLD 6	-2.7E-03	-13.627	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.43	SLE RA 4	7.80E-03						
1139	SLD 6	-2.8E-03	-13.76	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.591	SLE RA 4	0.007924						
1140	SLD 6	-2.7E-03	-13.625	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.434	SLE RA 4	7.82E-03						
1141	SLD 6	-2.7E-03	-13.721	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.549	SLE RA 4	7.90E-03						
1142	SLD 6	-2.7E-03	-13.636	SLE RA 4	-0.00289	-14.45	SLE RA 4	7.84E-03						

Nodo	spostamento nodale massimo			spostamento nodale minimo			Cedimento elastico		Cedimento edometrico		Cedimento di consolidazione		
	Ind.	Cont.	uz	Press.	Cont.	uz	Press.	Cont.	v.	Cont.	v.	Cont.	v.
1143	SLD 6	-2.7E-03	-13.657	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.477	SLE RA 4	7.86E-03					
1144	SLD 6	-2.7E-03	-13.685	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.51	SLE RA 4	7.88E-03					
1145	SLD 13	-5.3E-03	-26.337	SLE RA 4	-5.8E-03	-28.948	SLE RA 4	6.26E-03					
1146	SLD 13	-5.1E-03	-25.545	SLE RA 4	-5.6E-03	-28.021	SLE RA 4	0.007402					
1147	SLD 13	-4.9E-03	-24.639	SLE RA 4	-5.4E-03	-26.961	SLE RA 4	8.28E-03					
1148	SLD 13	-4.7E-03	-23.684	SLE RA 4	-5.2E-03	-25.844	SLE RA 4	0.008764					
1149	SLD 13	-4.5E-03	-22.72	SLE RA 4	-4.9E-03	-24.718	SLE RA 4	0.008992					
1150	SLD 14	-4.4E-03	-21.781	SLE RA 4	-4.7E-03	-23.626	SLE RA 4	9.09E-03					
1151	SLD 16	-4.2E-03	-20.888	SLE RA 4	-4.5E-03	-22.594	SLE RA 4	9.11E-03					
1152	SLD 16	-4.0E-03	-20.061	SLE RA 4	-4.3E-03	-21.635	SLE RA 4	8.81E-03					
1153	SLD 16	-3.9E-03	-19.305	SLE RA 4	-4.2E-03	-20.755	SLE RA 4	8.83E-03					
1154	SLD 16	-3.7E-03	-18.63	SLE RA 4	-4.0E-03	-19.963	SLE RA 4	8.82E-03					
1155	SLD 16	-3.6E-03	-18.028	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.255	SLE RA 4	0.0088					
1156	SLD 16	-3.5E-03	-17.496	SLE RA 4	-3.7E-03	-18.625	SLE RA 4	8.77E-03					
1157	SLD 16	-3.4E-03	-17.022	SLE RA 4	-3.6E-03	-18.062	SLE RA 4	8.31E-03					
1158	SLD 16	-3.3E-03	-16.602	SLE RA 4	-3.5E-03	-17.563	SLE RA 4	8.28E-03					
1159	SLD 15	-3.2E-03	-16.224	SLE RA 4	-3.4E-03	-17.114	SLE RA 4	8.26E-03					
1160	SLD 15	-3.2E-03	-15.877	SLE RA 4	-3.3E-03	-16.708	SLE RA 4	8.23E-03					
1162	SLD 9	-3.1E-03	-15.55	SLE RA 4	-3.3E-03	-16.337	SLE RA 4	8.20E-03					
1163	SLD 5	-3.0E-03	-15.223	SLE RA 4	-3.2E-03	-16.001	SLE RA 4	8.18E-03					
1164	SLD 3	-5.2E-03	-25.854	SLE RA 4	-5.7E-03	-28.427	SLE RA 4	6.13E-03					
1165	SLD 5	-3.0E-03	-14.924	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.699	SLE RA 4	8.15E-03					
1166	SLD 3	-5.0E-03	-24.861	SLE RA 4	-5.5E-03	-27.273	SLE RA 4	0.007426					
1167	SLD 5	-2.9E-03	-14.659	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.431	SLE RA 4	7.87E-03					
1168	SLD 3	-4.8E-03	-23.827	SLE RA 4	-5.2E-03	-26.07	SLE RA 4	8.26E-03					
1169	SLD 5	-2.9E-03	-14.43	SLE RA 4	-3.0E-03	-15.198	SLE RA 4	7.86E-03					
1170	SLD 6	-2.8E-03	-13.822	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.626	SLE RA 4	8.00E-03					
1171	SLD 9	-2.8E-03	-13.824	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.629	SLE RA 4	8.00E-03					
1172	SLD 6	-2.8E-03	-13.81	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.62	SLE RA 4	0.007991					
1173	SLD 5	-2.8E-03	-14.237	SLE RA 4	-3.0E-03	-15	SLE RA 4	7.85E-03					
1174	SLD 3	-4.6E-03	-22.781	SLE RA 4	-5.0E-03	-24.855	SLE RA 4	8.66E-03					
1175	SLD 9	-2.8E-03	-13.821	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.629	SLE RA 4	8.00E-03					
1176	SLD 5	-2.8E-03	-14.078	SLE RA 4	-3.0E-03	-14.836	SLE RA 4	7.85E-03					
1177	SLD 6	-2.8E-03	-13.794	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.609	SLE RA 4	7.98E-03					
1178	SLD 3	-4.4E-03	-21.766	SLE RA 4	-4.7E-03	-23.673	SLE RA 4	8.82E-03					
1179	SLD 5	-2.8E-03	-13.949	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.702	SLE RA 4	7.84E-03					
1180	SLD 9	-2.8E-03	-13.815	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.625	SLE RA 4	8.00E-03					
1181	SLD 6	-2.8E-03	-13.775	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.596	SLE RA 4	7.97E-03					
1182	SLD 3	-4.2E-03	-20.779	SLE RA 4	-4.5E-03	-22.524	SLE RA 4	8.86E-03					
1183	SLD 5	-2.8E-03	-13.847	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.597	SLE RA 4	7.84E-03					
1184	SLD 9	-2.8E-03	-13.806	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.619	SLE RA 4	8.00E-03					
1185	SLD 3	-4.0E-03	-19.862	SLE RA 4	-4.3E-03	-21.453	SLE RA 4	8.85E-03					
1186	SLD 6	-2.8E-03	-13.753	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.579	SLE RA 4	7.96E-03					
1187	SLD 5	-2.8E-03	-13.769	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.518	SLE RA 4	7.85E-03					
1188	SLD 9	-2.8E-03	-13.795	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.61	SLE RA 4	7.99E-03					
1189	SLD 3	-3.8E-03	-19.03	SLE RA 4	-4.1E-03	-20.478	SLE RA 4	8.58E-03					
1190	SLD 9	-2.7E-03	-13.71	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.461	SLE RA 4	7.85E-03					
1191	SLD 6	-2.7E-03	-13.729	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.56	SLE RA 4	7.95E-03					
1192	SLD 9	-2.8E-03	-13.781	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.597	SLE RA 4	7.99E-03					
1193	SLD 3	-3.7E-03	-18.283	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.602	SLE RA 4	8.58E-03					
1194	SLD 9	-2.7E-03	-13.667	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.425	SLE RA 4	7.86E-03					
1195	SLD 9	-2.8E-03	-13.765	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.582	SLE RA 4	7.98E-03					
1196	SLD 6	-2.7E-03	-13.702	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.537	SLE RA 4	7.94E-03					
1197	SLD 2	-3.5E-03	-17.614	SLE RA 4	-3.8E-03	-18.832	SLE RA 4	0.008556					
1198	SLD 9	-2.7E-03	-13.641	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.407	SLE RA 4	7.87E-03					
1199	SLD 9	-2.7E-03	-13.747	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.563	SLE RA 4	7.97E-03					
1200	SLD 6	-2.7E-03	-13.674	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.511	SLE RA 4	7.92E-03					
1201	SLD 2	-3.4E-03	-17.016	SLE RA 4	-3.6E-03	-18.149	SLE RA 4	8.52E-03					
1202	SLD 9	-2.7E-03	-13.629	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.403	SLE RA 4	7.88E-03					
1203	SLD 2	-3.3E-03	-16.49	SLE RA 4	-3.5E-03	-17.547	SLE RA 4	8.08E-03					
1204	SLD 2	-3.2E-03	-16.027	SLE RA 4	-3.4E-03	-17.015	SLE RA 4	8.06E-03					
1205	SLD 9	-2.7E-03	-13.727	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.542	SLE RA 4	0.007962					
1206	SLD 6	-3.1E-03	-15.585	SLE RA 4	-3.3E-03	-16.545	SLE RA 4	8.04E-03					
1207	SLD 9	-2.7E-03	-13.628	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.41	SLE RA 4	7.89E-03					
1208	SLD 6	-2.7E-03	-13.644	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.483	SLE RA 4	7.91E-03					
1209	SLD 6	-3.0E-03	-15.194	SLE RA 4	-3.2E-03	-16.132	SLE RA 4	8.01E-03					
1210	SLD 6	-3.0E-03	-14.854	SLE RA 4	-3.2E-03	-15.771	SLE RA 4	7.99E-03					
1211	SLD 6	-2.9E-03	-14.56	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.457	SLE RA 4	7.98E-03					
1212	SLD 6	-2.9E-03	-14.307	SLE RA 4	-3.0E-03	-15.189	SLE RA 4	7.96E-03					
1213	SLD 9	-2.7E-03	-13.706	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.519	SLE RA 4	7.95E-03					
1214	SLD 9	-2.7E-03	-13.635	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.426	SLE RA 4	7.90E-03					
1215	SLD 6	-2.8E-03	-14.094	SLE RA 4	-3.0E-03	-14.962	SLE RA 4	7.70E-03					
1216	SLD 6	-2.7E-03	-13.589	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.418	SLE RA 4	0.00772					
1217	SLD 6	-2.7E-03	-13.532	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.358	SLE RA 4	7.73E-03					
1218	SLD 6	-2.8E-03	-13.919	SLE RA 4	-3.0E-03	-14.774	SLE RA 4	7.70E-03					
1219	SLD 6	-2.7E-03	-13.67	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.505	SLE RA 4	7.71E-03					
1220	SLD 6	-2.8E-03	-13.779	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.623	SLE RA 4	0.007706					
1221	SLD 6	-2.7E-03	-13.497	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.322	SLE RA 4	0.007745					
1222	SLD 9	-2.7E-03	-13.648	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.446	SLE RA 4	7.91E-03					
1223	SLD 6	-2.7E-03	-13.48	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.306	SLE RA 4	7.76E-03					
1224	SLD 9	-2.7E-03	-13.685	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.494	SLE RA 4	7.94E-03					
1225	SLD 9	-2.7E-03	-13.666	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.47	SLE RA 4	7.93E-03					
1226	SLD 6	-2.7E-03	-13.613	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.454	SLE RA 4	0.007889					
1227	SLD 6	-2.7E-03	-13.476	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.305	SLE RA 4	7.78E-03					
1228	SLD 6	-2.7E-03	-13.582	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.423	SLE RA 4	7.87E-03					
1229	SLD 6	-2.7E-03	-13.485	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.316	SLE RA 4	7.80E-03					
1230	SLD 6	-2.7E-03	-13.552	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.392	SLE RA 4	0.007852					
1231	SLD 6	-2.7E-03	-13.501	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.336	SLE RA 4	0.007814					
1232	SLD 6	-2.7E-03	-13.525	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.362	SLE RA 4	7.83E-03					
1233	SLD 13	-5.1E-03	-25.587	SLE RA 4	-5.6E-03	-28.211	SLE RA 4	6.16E-03					
1234	SLD 13	-5.0E-03	-24.817	SLE RA 4	-5.5E-03	-27.306	SLE RA 4	7.29E-03					
1235	SLD 13	-4.8E-03	-23.957	SLE RA 4	-5.3E-03	-26.295	SLE RA 4	8.15E-03					
1236	SLD 13	-4.6E-03	-23.074	SLE RA 4	-5.1E-03	-25.258	SLE RA 4	0.008614					
1237	SLD 13	-4.4E-03	-22.159	SLE RA 4	-4.8E-03	-24.182	SLE RA 4	8.84E-03					
1238	SLD 13	-4.3E-03	-21.277	SLE RA 4	-4.6E-03	-23.144	SLE RA 4	8.94E-03					
1239	SLD 13	-0.00409	-20.45	SLE RA 4	-4.4E-03	-22.168	SLE RA 4	8.97E-03					
1240	SLD 13	-3.9E-03	-19.685	SLE RA 4	-4.3E-03	-21.264	SLE RA 4	8.69E-03					
1241	SLD 13	-3.8E-03	-18.984	SLE RA 4	-4.1E-03	-20.435	SLE RA 4	8.72E-03					
1242	SLD 13	-3.7E-03	-18.353	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.686	SLE RA 4	8.72E-03					

Nodo	spostamento nodale massimo				spostamento nodale minimo				Cedimento elastico		Cedimento edometrico		Cedimento di consolidazione	
	Ind.	Cont.	uz	Press.	Cont.	uz	Press.	Cont.	v.	Cont.	v.	Cont.	v.	
1243	SLD 13	-3.6E-03	-17.787	SLE RA 4	-3.8E-03	-19.013	SLE RA 4	8.70E-03						
1244	SLD 13	-3.5E-03	-17.283	SLE RA 4	-3.7E-03	-18.415	SLE RA 4	8.67E-03						
1245	SLD 13	-3.4E-03	-16.833	SLE RA 4	-3.6E-03	-17.88	SLE RA 4	8.23E-03						
1246	SLD 13	-3.3E-03	-16.436	SLE RA 4	-3.5E-03	-17.411	SLE RA 4	8.21E-03						
1247	SLD 9	-3.2E-03	-16.063	SLE RA 4	-3.4E-03	-16.993	SLE RA 4	8.19E-03						
1248	SLD 9	-3.1E-03	-15.71	SLE RA 4	-3.3E-03	-16.618	SLE RA 4	8.17E-03						
1249	SLD 9	-3.1E-03	-15.385	SLE RA 4	-3.3E-03	-16.278	SLE RA 4	8.15E-03						
1250	SLD 5	-3.0E-03	-15.078	SLE RA 4	-3.2E-03	-15.964	SLE RA 4	0.008123						
1251	SLD 3	-5.1E-03	-25.285	SLE RA 4	-5.5E-03	-27.713	SLE RA 4	0.006034						
1252	SLD 5	-3.0E-03	-14.798	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.68	SLE RA 4	0.008102						
1253	SLD 3	-4.9E-03	-24.332	SLE RA 4	-5.3E-03	-26.606	SLE RA 4	0.0073						
1254	SLD 5	-0.00291	-14.55	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.426	SLE RA 4	8.08E-03						
1255	SLD 5	-2.8E-03	-14.01	SLE RA 4	-3.0E-03	-14.855	SLE RA 4	7.81E-03						
1256	SLD 5	-2.9E-03	-14.336	SLE RA 4	-3.0E-03	-15.203	SLE RA 4	0.007823						
1257	SLD 5	-2.8E-03	-14.156	SLE RA 4	-3.0E-03	-15.013	SLE RA 4	7.82E-03						
1258	SLD 5	-2.8E-03	-13.894	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.728	SLE RA 4	7.81E-03						
1259	SLD 3	-4.7E-03	-23.343	SLE RA 4	-5.1E-03	-25.457	SLE RA 4	0.008119						
1260	SLD 5	-2.8E-03	-13.804	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.63	SLE RA 4	7.81E-03						
1261	SLD 3	-4.5E-03	-22.347	SLE RA 4	-4.9E-03	-24.299	SLE RA 4	8.51E-03						
1262	SLD 5	-2.7E-03	-13.739	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.559	SLE RA 4	7.81E-03						
1263	SLD 3	-4.3E-03	-21.373	SLE RA 4	-4.6E-03	-23.177	SLE RA 4	8.67E-03						
1264	SLD 6	-2.8E-03	-13.785	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.624	SLE RA 4	7.95E-03						
1265	SLD 9	-2.8E-03	-13.788	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.628	SLE RA 4	7.96E-03						
1266	SLD 6	-2.8E-03	-13.777	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.621	SLE RA 4	7.95E-03						
1267	SLD 1	-4.1E-03	-20.419	SLE RA 4	-4.4E-03	-22.09	SLE RA 4	8.73E-03						
1268	SLD 9	-2.8E-03	-13.788	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.63	SLE RA 4	7.96E-03						
1269	SLD 6	-2.8E-03	-13.767	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.616	SLE RA 4	7.94E-03						
1270	SLD 5	-2.7E-03	-13.695	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.511	SLE RA 4	7.82E-03						
1271	SLD 9	-2.8E-03	-13.786	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.63	SLE RA 4	7.96E-03						
1272	SLD 6	-2.8E-03	-13.756	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.609	SLE RA 4	7.93E-03						
1273	SLD 1	-3.9E-03	-19.535	SLE RA 4	-4.2E-03	-21.083	SLE RA 4	8.72E-03						
1274	SLD 9	-2.8E-03	-13.782	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.628	SLE RA 4	7.96E-03						
1275	SLD 6	-2.7E-03	-13.742	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.601	SLE RA 4	7.93E-03						
1276	SLD 5	-2.7E-03	-13.667	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.482	SLE RA 4	7.83E-03						
1277	SLD 9	-2.8E-03	-13.776	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.625	SLE RA 4	7.95E-03						
1278	SLD 2	-3.7E-03	-18.737	SLE RA 4	-4.0E-03	-20.173	SLE RA 4	8.46E-03						
1279	SLD 6	-2.7E-03	-13.727	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.59	SLE RA 4	7.91E-03						
1280	SLD 9	-2.8E-03	-13.768	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.618	SLE RA 4	0.007948						
1281	SLD 9	-2.7E-03	-13.65	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.468	SLE RA 4	7.84E-03						
1282	SLD 2	-3.6E-03	-18.026	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.361	SLE RA 4	8.47E-03						
1283	SLD 9	-2.8E-03	-13.759	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.61	SLE RA 4	7.94E-03						
1284	SLD 6	-2.7E-03	-13.709	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.577	SLE RA 4	7.90E-03						
1285	SLD 9	-2.7E-03	-13.644	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.467	SLE RA 4	7.85E-03						
1286	SLD 2	-3.5E-03	-17.408	SLE RA 4	-3.7E-03	-18.65	SLE RA 4	8.46E-03						
1287	SLD 9	-2.7E-03	-13.747	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.598	SLE RA 4	7.93E-03						
1288	SLD 6	-2.7E-03	-13.69	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.561	SLE RA 4	7.89E-03						
1289	SLD 6	-3.4E-03	-16.856	SLE RA 4	-3.6E-03	-18.021	SLE RA 4	8.44E-03						
1290	SLD 9	-2.7E-03	-13.646	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.474	SLE RA 4	7.86E-03						
1291	SLD 6	-2.7E-03	-13.585	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.469	SLE RA 4	7.71E-03						
1292	SLD 6	-2.7E-03	-13.552	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.429	SLE RA 4	7.72E-03						
1293	SLD 6	-2.7E-03	-13.636	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.531	SLE RA 4	7.70E-03						
1294	SLD 10	-2.7E-03	-13.709	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.619	SLE RA 4	7.69E-03						
1295	SLD 9	-2.7E-03	-13.733	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.585	SLE RA 4	7.93E-03						
1296	SLD 6	-2.7E-03	-13.535	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.409	SLE RA 4	7.74E-03						
1297	SLD 6	-3.3E-03	-16.335	SLE RA 4	-3.5E-03	-17.467	SLE RA 4	8.01E-03						
1298	SLD 10	-2.8E-03	-13.809	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.736	SLE RA 4	7.68E-03						
1299	SLD 10	-2.8E-03	-13.939	SLE RA 4	-3.0E-03	-14.884	SLE RA 3	7.84E-03						
1300	SLD 9	-2.7E-03	-13.655	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.489	SLE RA 4	7.87E-03						
1301	SLD 6	-2.7E-03	-13.669	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.543	SLE RA 4	7.87E-03						
1302	SLD 6	-3.2E-03	-15.877	SLE RA 4	-3.4E-03	-16.978	SLE RA 4	0.008						
1303	SLD 10	-2.8E-03	-14.102	SLE RA 4	-3.0E-03	-15.065	SLE RA 4	0.007921						
1304	SLD 10	-2.9E-03	-14.301	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.281	SLE RA 4	7.93E-03						
1305	SLD 9	-2.7E-03	-13.718	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.568	SLE RA 4	7.92E-03						
1306	SLD 6	-3.1E-03	-15.473	SLE RA 4	-3.3E-03	-16.546	SLE RA 4	7.98E-03						
1307	SLD 6	-2.9E-03	-14.537	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.535	SLE RA 4	0.007941						
1308	SLD 6	-3.0E-03	-14.809	SLE RA 4	-3.2E-03	-15.829	SLE RA 4	7.95E-03						
1309	SLD 9	-2.7E-03	-13.669	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.508	SLE RA 4	7.88E-03						
1310	SLD 6	-3.0E-03	-15.119	SLE RA 4	-3.2E-03	-16.164	SLE RA 4	7.97E-03						
1311	SLD 6	-2.7E-03	-13.534	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.407	SLE RA 4	7.75E-03						
1312	SLD 9	-2.7E-03	-13.685	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.528	SLE RA 4	7.89E-03						
1313	SLD 9	-2.7E-03	-13.702	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.549	SLE RA 4	7.91E-03						
1314	SLD 6	-2.7E-03	-13.647	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.523	SLE RA 4	7.86E-03						
1315	SLD 6	-2.7E-03	-13.542	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.416	SLE RA 4	7.77E-03						
1316	SLD 6	-2.7E-03	-13.625	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.501	SLE RA 4	7.84E-03						
1317	SLD 6	-2.7E-03	-13.558	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.433	SLE RA 4	7.79E-03						
1318	SLD 6	-2.7E-03	-13.601	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.478	SLE RA 4	0.007825						
1319	SLD 6	-2.7E-03	-13.579	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.455	SLE RA 4	7.81E-03						
1320	SLD 13	-3.9E-03	-19.386	SLE RA 4	-4.2E-03	-21.015	SLE RA 4	0.008572						
1321	SLD 13	-4.0E-03	-20.091	SLE RA 4	-4.4E-03	-21.856	SLE RA 4	8.85E-03						
1322	SLD 13	-3.7E-03	-18.742	SLE RA 4	-4.0E-03	-20.244	SLE RA 4	8.61E-03						
1323	SLD 13	-4.2E-03	-20.856	SLE RA 4	-4.6E-03	-22.764	SLE RA 4	8.81E-03						
1324	SLD 13	-3.6E-03	-18.16	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.546	SLE RA 4	0.008621						
1325	SLD 13	-4.3E-03	-21.672	SLE RA 4	-4.7E-03	-23.732	SLE RA 4	8.70E-03						
1326	SLD 13	-3.5E-03	-17.638	SLE RA 4	-3.8E-03	-18.917	SLE RA 4	8.61E-03						
1327	SLD 13	-4.5E-03	-22.52	SLE RA 4	-4.9E-03	-24.736	SLE RA 4	8.46E-03						
1328	SLD 13	-4.7E-03	-23.327	SLE RA 4	-5.1E-03	-25.69	SLE RA 4	8.01E-03						
1329	SLD 13	-3.4E-03	-17.174	SLE RA 4	-3.7E-03	-18.358	SLE RA 4	8.59E-03						
1330	SLD 13	-4.8E-03	-24.118	SLE RA 4	-5.3E-03	-26.625	SLE RA 4	7.17E-03						
1331	SLD 13	-5.0E-03	-24.841	SLE RA 4	-5.5E-03	-27.48	SLE RA 4	6.05E-03						
1332	SLD 9	-3.3E-03	-16.741	SLE RA 4	-3.6E-03	-17.858	SLE RA 4	8.17E-03						
1333	SLD 9	-3.3E-03	-16.345	SLE RA 4	-3.5E-03	-17.425	SLE RA 4	8.16E-03						
1334	SLD 9	-3.2E-03	-15.994	SLE RA 4	-3.4E-03	-17.044	SLE RA 4	8.14E-03						
1335	SLD 9	-3.1E-03	-15.686	SLE RA 4	-3.3E-03	-16.714	SLE RA 4	8.12E-03						
1336	SLD 5	-3.1E-03	-15.406	SLE RA 4	-3.3E-03	-16.424	SLE RA 4	8.10E-03						
1337	SLD 5	-2.8E-03	-14.009	SLE RA 4	-3.0E-03	-14.935	SLE RA 3	7.95E-03						
1338	SLD 1	-4.9E-03	-24.672	SLE RA 4	-5.4E-03	-27.005	SLE RA 4	5.93E-03						
1339	SLD 5	-2.8E-03	-14.119	SLE RA 4	-3.0E-03	-15.063	SLE RA 4	8.02E-03						
1340	SLD 5	-3.0E-03	-15.128	SLE RA 4	-3.2E-03	-16.143	SLE RA 4	8.09E-03						
1341	SLD 5	-2.8E-03	-13.935	SLE RA 4	-0.00297	-14.85	SLE RA 4	7.80E-03						

Nodo	spostamento nodale massimo				spostamento nodale minimo				Cedimento elastico		Cedimento edometrico		Cedimento di consolidazione	
	Ind.	Cont.	uz	Press.	Cont.	uz	Press.	Cont.	v.	Cont.	v.	Cont.	v.	
1342	SLD 1	-4.8E-03	-23.751	SLE RA 4	-5.2E-03	-25.961	SLE RA 4	7.17E-03						
1343	SLD 5	-2.9E-03	-14.259	SLE RA 4	-3.0E-03	-15.224	SLE RA 4	8.03E-03						
1344	SLD 5	-3.0E-03	-14.868	SLE RA 4	-3.2E-03	-15.878	SLE RA 4	8.07E-03						
1345	SLD 5	-2.9E-03	-14.432	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.417	SLE RA 4	8.04E-03						
1346	SLD 5	-2.8E-03	-13.892	SLE RA 4	-0.00296	-14.8	SLE RA 4	7.80E-03						
1347	SLD 5	-2.9E-03	-14.635	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.635	SLE RA 4	0.008053						
1348	SLD 1	-4.6E-03	-22.801	SLE RA 4	-5.0E-03	-24.882	SLE RA 4	7.98E-03						
1349	SLD 1	-4.4E-03	-21.851	SLE RA 4	-0.00476	-23.8	SLE RA 4	8.37E-03						
1350	SLD 5	-2.8E-03	-13.871	SLE RA 4	-3.0E-03	-14.775	SLE RA 4	7.81E-03						
1351	SLD 2	-4.2E-03	-20.933	SLE RA 4	-4.6E-03	-22.756	SLE RA 4	8.53E-03						
1352	SLD 2	-4.0E-03	-20.051	SLE RA 4	-4.4E-03	-21.752	SLE RA 4	8.60E-03						
1353	SLD 6	-2.8E-03	-13.983	SLE RA 4	-3.0E-03	-14.883	SLE RA 4	8.13E-03						
1354	SLD 5	-2.8E-03	-13.866	SLE RA 4	-3.0E-03	-14.767	SLE RA 4	8.02E-03						
1355	SLD 5	-2.8E-03	-13.987	SLE RA 4	-3.0E-03	-14.886	SLE RA 4	8.13E-03						
1356	SLD 6	-2.8E-03	-13.978	SLE RA 4	-3.0E-03	-14.881	SLE RA 4	8.12E-03						
1357	SLD 2	-3.8E-03	-19.243	SLE RA 4	-4.2E-03	-20.827	SLE RA 4	8.61E-03						
1358	SLD 9	-2.8E-03	-13.988	SLE RA 4	-3.0E-03	-14.89	SLE RA 4	8.13E-03						
1359	SLD 6	-2.8E-03	-13.972	SLE RA 4	-3.0E-03	-14.88	SLE RA 4	8.12E-03						
1360	SLD 9	-2.8E-03	-13.988	SLE RA 4	-3.0E-03	-14.892	SLE RA 4	8.13E-03						
1361	SLD 6	-2.8E-03	-13.965	SLE RA 4	-3.0E-03	-14.878	SLE RA 4	8.11E-03						
1362	SLD 9	-2.8E-03	-13.987	SLE RA 4	-3.0E-03	-14.893	SLE RA 4	8.13E-03						
1363	SLD 5	-2.8E-03	-13.863	SLE RA 4	-3.0E-03	-14.761	SLE RA 4	8.03E-03						
1364	SLD 2	-3.7E-03	-18.523	SLE RA 4	-4.0E-03	-19.999	SLE RA 4	0.008359						
1365	SLD 6	-2.8E-03	-13.956	SLE RA 4	-3.0E-03	-14.874	SLE RA 4	8.10E-03						
1366	SLD 9	-2.8E-03	-13.984	SLE RA 4	-3.0E-03	-14.892	SLE RA 4	0.008129						
1367	SLD 6	-2.8E-03	-13.946	SLE RA 4	-3.0E-03	-14.869	SLE RA 4	8.09E-03						
1368	SLD 9	-2.8E-03	-13.98	SLE RA 4	-3.0E-03	-14.889	SLE RA 4	0.008125						
1369	SLD 5	-2.8E-03	-13.867	SLE RA 4	-3.0E-03	-14.764	SLE RA 4	8.04E-03						
1370	SLD 6	-3.6E-03	-17.871	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.265	SLE RA 4	8.38E-03						
1371	SLD 9	-2.8E-03	-13.973	SLE RA 4	-3.0E-03	-14.884	SLE RA 4	8.12E-03						
1372	SLD 6	-2.8E-03	-13.796	SLE RA 4	-3.0E-03	-14.753	SLE RA 4	7.93E-03						
1373	SLD 6	-2.8E-03	-13.934	SLE RA 4	-3.0E-03	-14.861	SLE RA 4	8.08E-03						
1374	SLD 10	-2.8E-03	-13.824	SLE RA 4	-3.0E-03	-14.794	SLE RA 4	7.92E-03						
1375	SLD 10	-2.8E-03	-13.869	SLE RA 4	-3.0E-03	-14.857	SLE RA 4	7.91E-03						
1376	SLD 6	-2.8E-03	-13.784	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.731	SLE RA 4	7.94E-03						
1377	SLD 9	-2.8E-03	-13.874	SLE RA 4	-3.0E-03	-14.773	SLE RA 4	8.05E-03						
1378	SLD 10	-2.8E-03	-13.935	SLE RA 4	-3.0E-03	-14.945	SLE RA 4	7.90E-03						
1379	SLD 9	-2.8E-03	-13.965	SLE RA 4	-3.0E-03	-14.877	SLE RA 4	8.11E-03						
1380	SLD 10	-2.8E-03	-14.026	SLE RA 4	-3.0E-03	-15.059	SLE RA 4	7.90E-03						
1381	SLD 6	-3.5E-03	-17.276	SLE RA 4	-3.7E-03	-18.625	SLE RA 4	8.38E-03						
1382	SLD 6	-2.8E-03	-13.921	SLE RA 4	-3.0E-03	-14.851	SLE RA 4	8.07E-03						
1383	SLD 10	-2.8E-03	-14.145	SLE RA 4	-3.0E-03	-15.202	SLE RA 4	7.90E-03						
1384	SLD 6	-2.8E-03	-13.786	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.729	SLE RA 4	7.95E-03						
1385	SLD 9	-2.8E-03	-13.886	SLE RA 4	-3.0E-03	-14.787	SLE RA 4	8.06E-03						
1386	SLD 9	-2.8E-03	-13.955	SLE RA 4	-3.0E-03	-14.867	SLE RA 4	8.11E-03						
1387	SLD 10	-2.9E-03	-14.295	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.377	SLE RA 4	7.91E-03						
1388	SLD 6	-3.4E-03	-16.752	SLE RA 4	-3.6E-03	-18.062	SLE RA 4	8.36E-03						
1389	SLD 9	-2.8E-03	-13.9	SLE RA 4	-3.0E-03	-14.804	SLE RA 4	8.07E-03						
1390	SLD 6	-2.8E-03	-13.906	SLE RA 4	-3.0E-03	-14.839	SLE RA 4	8.06E-03						
1391	SLD 9	-2.8E-03	-13.943	SLE RA 4	-3.0E-03	-14.855	SLE RA 4	0.008097						
1392	SLD 10	-2.9E-03	-14.477	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.582	SLE RA 4	7.91E-03						
1393	SLD 6	-3.3E-03	-16.294	SLE RA 4	-3.5E-03	-17.566	SLE RA 4	8.34E-03						
1394	SLD 9	-2.8E-03	-13.915	SLE RA 4	-3.0E-03	-14.822	SLE RA 4	8.08E-03						
1395	SLD 9	-2.8E-03	-13.93	SLE RA 4	-3.0E-03	-14.84	SLE RA 4	8.09E-03						
1396	SLD 6	-2.8E-03	-13.798	SLE RA 4	-2.9E-03	-14.738	SLE RA 4	7.97E-03						
1397	SLD 10	-2.9E-03	-14.692	SLE RA 4	-3.2E-03	-15.819	SLE RA 4	7.92E-03						
1398	SLD 6	-3.2E-03	-15.891	SLE RA 4	-3.4E-03	-17.128	SLE RA 4	7.96E-03						
1399	SLD 6	-3.0E-03	-14.942	SLE RA 4	-3.2E-03	-16.089	SLE RA 4	7.93E-03						
1400	SLD 6	-3.1E-03	-15.535	SLE RA 4	-3.3E-03	-16.739	SLE RA 4	7.95E-03						
1401	SLD 6	-2.8E-03	-13.889	SLE RA 4	-3.0E-03	-14.825	SLE RA 4	8.04E-03						
1402	SLD 6	-3.0E-03	-15.222	SLE RA 4	-3.3E-03	-16.394	SLE RA 4	7.94E-03						
1403	SLD 6	-2.8E-03	-13.814	SLE RA 4	-3.0E-03	-14.754	SLE RA 4	7.98E-03						
1404	SLD 6	-2.8E-03	-13.872	SLE RA 4	-3.0E-03	-14.81	SLE RA 4	8.03E-03						
1405	SLD 6	-2.8E-03	-13.853	SLE RA 4	-3.0E-03	-14.792	SLE RA 4	8.01E-03						
1406	SLD 6	-2.8E-03	-13.834	SLE RA 4	-3.0E-03	-14.774	SLE RA 4	8.00E-03						
1407	SLD 13	-3.7E-03	-18.605	SLE RA 4	-4.0E-03	-20.171	SLE RA 4	8.51E-03						
1408	SLD 13	-3.6E-03	-18.081	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.532	SLE RA 4	8.53E-03						
1409	SLD 13	-3.8E-03	-19.185	SLE RA 4	-4.2E-03	-20.874	SLE RA 4	8.46E-03						
1410	SLD 9	-3.5E-03	-17.593	SLE RA 4	-3.8E-03	-18.956	SLE RA 4	8.53E-03						
1411	SLD 9	-3.4E-03	-17.141	SLE RA 4	-3.7E-03	-18.443	SLE RA 4	8.52E-03						
1412	SLD 13	-4.0E-03	-19.821	SLE RA 4	-4.3E-03	-21.641	SLE RA 4	8.73E-03						
1413	SLD 9	-3.3E-03	-16.732	SLE RA 4	-3.6E-03	-17.984	SLE RA 4	8.50E-03						
1414	SLD 9	-3.3E-03	-16.378	SLE RA 4	-3.5E-03	-17.588	SLE RA 4	8.48E-03						
1415	SLD 13	-4.1E-03	-20.511	SLE RA 4	-4.5E-03	-22.469	SLE RA 4	8.68E-03						
1416	SLD 9	-3.2E-03	-16.067	SLE RA 4	-3.4E-03	-17.243	SLE RA 4	8.10E-03						
1417	SLD 13	-4.2E-03	-21.246	SLE RA 4	-4.7E-03	-23.351	SLE RA 4	8.55E-03						
1418	SLD 13	-4.4E-03	-22.012	SLE RA 4	-4.9E-03	-24.265	SLE RA 4	8.31E-03						
1419	SLD 13	-4.5E-03	-22.735	SLE RA 4	-5.0E-03	-25.127	SLE RA 4	7.86E-03						
1420	SLD 13	-4.7E-03	-23.448	SLE RA 4	-5.2E-03	-25.977	SLE RA 4	7.03E-03						
1421	SLD 13	-0.00482	-24.1	SLE RA 4	-5.4E-03	-26.755	SLE RA 4	5.94E-03						
1422	SLD 9	-3.2E-03	-15.812	SLE RA 4	-3.4E-03	-16.968	SLE RA 4	8.09E-03						
1423	SLD 5	-2.9E-03	-14.254	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.279	SLE RA 4	8.01E-03						
1424	SLD 5	-2.8E-03	-14.189	SLE RA 4	-3.0E-03	-15.197	SLE RA 4	8.01E-03						
1425	SLD 5	-2.9E-03	-14.345	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.39	SLE RA 4	8.01E-03						
1426	SLD 5	-2.8E-03	-14.166	SLE RA 4	-3.0E-03	-15.166	SLE RA 4	8.01E-03						
1427	SLD 5	-3.1E-03	-15.616	SLE RA 4	-3.4E-03	-16.78	SLE RA 4	8.08E-03						
1428	SLD 2	-4.8E-03	-23.955	SLE RA 4	-5.3E-03	-26.304	SLE RA 4	5.82E-03						
1429	SLD 5	-2.9E-03	-14.517	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.605	SLE RA 4	8.02E-03						
1430	SLD 2	-4.6E-03	-23.104	SLE RA 4	-5.1E-03	-25.337	SLE RA 4	7.04E-03						
1431	SLD 5	-3.1E-03	-15.369	SLE RA 4	-3.3E-03	-16.535	SLE RA 4	8.06E-03						
1432	SLD 5	-2.9E-03	-14.704	SLE RA 4	-3.2E-03	-15.825	SLE RA 4	8.03E-03						
1433	SLD 2	-4.4E-03	-22.232	SLE RA 4	-4.9E-03	-24.344	SLE RA 4	7.83E-03						
1434	SLD 5	-3.0E-03	-15.129	SLE RA 4	-3.3E-03	-16.29	SLE RA 4	0.00805						
1435	SLD 5	-3.0E-03	-14.904	SLE RA 4	-3.2E-03	-16.049	SLE RA 4	8.04E-03						
1436	SLD 5	-2.8E-03	-14.222	SLE RA 4	-3.0E-03	-15.232	SLE RA 4	8.01E-03						
1437	SLD 2	-4.3E-03	-21.366	SLE RA 4	-4.7E-03	-23.355	SLE RA 4	8.22E-03						
1438	SLD 2	-4.1E-03	-20.538	SLE RA 4	-4.5E-03	-22.406	SLE RA 4	8.40E-03						
1439	SLD 5	-0.00285	-14.25	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.257	SLE RA 4	0.008021						
1440	SLD 2	-4.0E-03	-19.752	SLE RA 4	-4.3E-03	-21.5	SLE RA 4	8.47E-03						

Nodo	spostamento nodale massimo			spostamento nodale minimo			Cedimento elastico		Cedimento edometrico		Cedimento di consolidazione		
	Ind.	Cont.	uz	Press.	Cont.	uz	Press.	Cont.	v.	Cont.	v.	Cont.	v.
1441	SLD 6		-3.8E-03	-19.002	SLE RA 4	-4.1E-03	-20.674	SLE RA 4	8.50E-03				
1442	SLD 5		-2.9E-03	-14.266	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.266	SLE RA 4	8.03E-03				
1443	SLD 6		-2.9E-03	-14.387	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.371	SLE RA 4	8.12E-03				
1444	SLD 5		-2.9E-03	-14.39	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.375	SLE RA 4	8.13E-03				
1445	SLD 6		-2.9E-03	-14.383	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.371	SLE RA 4	8.12E-03				
1446	SLD 5		-2.9E-03	-14.393	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.378	SLE RA 4	8.13E-03				
1447	SLD 6		-2.9E-03	-14.379	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.371	SLE RA 4	8.11E-03				
1448	SLD 5		-2.9E-03	-14.394	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.381	SLE RA 4	8.13E-03				
1449	SLD 6		-3.7E-03	-18.327	SLE RA 4	-4.0E-03	-19.942	SLE RA 4	8.26E-03				
1450	SLD 6		-2.9E-03	-14.375	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.372	SLE RA 4	8.11E-03				
1451	SLD 9		-2.9E-03	-14.394	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.383	SLE RA 4	8.13E-03				
1452	SLD 5		-2.9E-03	-14.28	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.276	SLE RA 4	8.04E-03				
1453	SLD 10		-2.8E-03	-14.24	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.32	SLE RA 4	7.92E-03				
1454	SLD 10		-2.8E-03	-14.219	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.279	SLE RA 4	7.93E-03				
1455	SLD 6		-2.9E-03	-14.37	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.371	SLE RA 4	8.10E-03				
1456	SLD 10		-2.9E-03	-14.279	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.382	SLE RA 4	7.92E-03				
1457	SLD 6		-2.8E-03	-14.211	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.256	SLE RA 4	0.007946				
1458	SLD 9		-2.9E-03	-14.392	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.384	SLE RA 4	8.12E-03				
1459	SLD 10		-2.9E-03	-14.336	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.466	SLE RA 4	7.91E-03				
1460	SLD 10		-2.9E-03	-14.417	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.575	SLE RA 4	7.91E-03				
1461	SLD 9		-2.9E-03	-14.39	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.382	SLE RA 4	0.008121				
1462	SLD 6		-2.9E-03	-14.362	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.368	SLE RA 4	8.09E-03				
1463	SLD 5		-2.9E-03	-14.294	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.287	SLE RA 4	0.008048				
1464	SLD 6		-2.8E-03	-14.218	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.255	SLE RA 4	7.96E-03				
1465	SLD 6		-3.5E-03	-17.737	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.298	SLE RA 4	8.29E-03				
1466	SLD 10		-2.9E-03	-14.524	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.713	SLE RA 4	0.007907				
1467	SLD 9		-2.9E-03	-14.385	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.379	SLE RA 4	8.12E-03				
1468	SLD 6		-2.9E-03	-14.354	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.363	SLE RA 4	0.008082				
1469	SLD 5		-2.9E-03	-14.308	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.301	SLE RA 4	0.008058				
1470	SLD 9		-2.9E-03	-14.379	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.375	SLE RA 4	8.11E-03				
1471	SLD 10		-2.9E-03	-14.66	SLE RA 4	-3.2E-03	-15.881	SLE RA 4	7.91E-03				
1472	SLD 6		-2.9E-03	-14.343	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.357	SLE RA 4	0.008071				
1473	SLD 6		-2.8E-03	-14.233	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.264	SLE RA 4	7.97E-03				
1474	SLD 6		-3.4E-03	-17.229	SLE RA 4	-3.7E-03	-18.742	SLE RA 4	8.30E-03				
1475	SLD 9		-2.9E-03	-14.371	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.368	SLE RA 4	8.10E-03				
1476	SLD 9		-2.9E-03	-14.322	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.316	SLE RA 4	0.008068				
1477	SLD 9		-2.9E-03	-14.361	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.358	SLE RA 4	8.10E-03				
1478	SLD 10		-3.0E-03	-14.823	SLE RA 4	-3.2E-03	-16.073	SLE RA 4	7.91E-03				
1479	SLD 9		-2.9E-03	-14.337	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.332	SLE RA 4	8.08E-03				
1480	SLD 6		-2.9E-03	-14.331	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.348	SLE RA 4	0.008059				
1481	SLD 9		-0.00287	-14.35	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.346	SLE RA 4	8.09E-03				
1482	SLD 6		-3.4E-03	-16.785	SLE RA 4	-3.7E-03	-18.254	SLE RA 4	8.30E-03				
1483	SLD 6		-2.9E-03	-14.251	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.28	SLE RA 4	7.99E-03				
1484	SLD 10		-3.0E-03	-15.014	SLE RA 4	-3.3E-03	-16.29	SLE RA 4	7.91E-03				
1485	SLD 6		-2.9E-03	-14.318	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.339	SLE RA 4	8.05E-03				
1486	SLD 6		-3.3E-03	-16.398	SLE RA 4	-3.6E-03	-17.825	SLE RA 4	8.29E-03				
1487	SLD 10		-3.0E-03	-15.235	SLE RA 4	-3.3E-03	-16.533	SLE RA 4	7.92E-03				
1488	SLD 6		-3.2E-03	-16.056	SLE RA 4	-3.5E-03	-17.446	SLE RA 4	8.28E-03				
1489	SLD 6		-2.9E-03	-14.304	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.327	SLE RA 4	8.03E-03				
1490	SLD 6		-3.1E-03	-15.484	SLE RA 4	-3.4E-03	-16.805	SLE RA 4	8.24E-03				
1491	SLD 6		-3.2E-03	-15.754	SLE RA 4	-3.4E-03	-17.108	SLE RA 4	8.26E-03				
1492	SLD 6		-2.9E-03	-14.288	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.313	SLE RA 4	8.02E-03				
1493	SLD 6		-2.9E-03	-14.273	SLE RA 4	-0.00306	-15.3	SLE RA 4	8.00E-03				
1494	SLD 9		-3.2E-03	-16.007	SLE RA 4	-3.5E-03	-17.273	SLE RA 4	0.008408				
1495	SLD 9		-3.2E-03	-16.232	SLE RA 4	-3.5E-03	-17.537	SLE RA 4	8.42E-03				
1496	SLD 5		-2.9E-03	-14.602	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.732	SLE RA 4	0.008015				
1497	SLD 9		-3.3E-03	-16.521	SLE RA 4	-3.6E-03	-17.869	SLE RA 4	8.44E-03				
1498	SLD 5		-2.9E-03	-14.464	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.546	SLE RA 4	8.01E-03				
1499	SLD 9		-3.4E-03	-16.845	SLE RA 4	-3.6E-03	-18.24	SLE RA 4	8.45E-03				
1500	SLD 9		-3.4E-03	-17.21	SLE RA 4	-3.7E-03	-18.659	SLE RA 4	8.46E-03				
1501	SLD 5		-2.9E-03	-14.578	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.702	SLE RA 4	8.01E-03				
1502	SLD 9		-3.5E-03	-17.61	SLE RA 4	-3.8E-03	-19.12	SLE RA 4	0.008457				
1503	SLD 9		-3.6E-03	-18.05	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.633	SLE RA 4	8.44E-03				
1504	SLD 9		-3.7E-03	-18.533	SLE RA 4	-4.0E-03	-20.201	SLE RA 4	8.41E-03				
1505	SLD 9		-3.8E-03	-19.058	SLE RA 4	-4.2E-03	-20.827	SLE RA 4	8.64E-03				
1506	SLD 9		-3.9E-03	-19.625	SLE RA 4	-4.3E-03	-21.509	SLE RA 4	8.62E-03				
1507	SLD 5		-2.9E-03	-14.529	SLE RA 4	-3.1E-03	-15.635	SLE RA 4	8.01E-03				
1508	SLD 13		-4.0E-03	-20.225	SLE RA 4	-4.4E-03	-22.24	SLE RA 4	0.008547				
1509	SLD 9		-4.2E-03	-20.858	SLE RA 4	-4.6E-03	-23.016	SLE RA 4	8.41E-03				
1510	SLD 9		-4.3E-03	-21.504	SLE RA 4	-4.8E-03	-23.815	SLE RA 4	8.17E-03				
1511	SLD 9		-4.4E-03	-22.124	SLE RA 4	-4.9E-03	-24.584	SLE RA 4	0.007712				
1512	SLD 9		-4.5E-03	-22.731	SLE RA 4	-5.1E-03	-25.34	SLE RA 4	6.90E-03				
1513	SLD 9		-4.7E-03	-23.288	SLD 8	-5.2E-03	-26.082	SLE RA 4	5.82E-03				
1514	SLD 2		-4.6E-03	-23.226	SLE RA 4	-5.1E-03	-25.61	SLE RA 4	5.71E-03				
1515	SLD 9		-3.2E-03	-16.059	SLE RA 4	-3.5E-03	-17.405	SLE RA 4	8.38E-03				
1516	SLD 2		-4.5E-03	-22.461	SLE RA 4	-4.9E-03	-24.733	SLE RA 4	6.90E-03				
1517	SLD 5		-3.0E-03	-14.951	SLE RA 4	-3.2E-03	-16.18	SLE RA 4	8.02E-03				
1518	SLD 2		-4.3E-03	-21.686	SLE RA 4	-4.8E-03	-23.841	SLE RA 4	7.68E-03				
1519	SLD 5		-3.0E-03	-15.151	SLE RA 4	-3.3E-03	-16.427	SLE RA 4	8.30E-03				
1520	SLD 5		-3.0E-03	-14.77	SLE RA 4	-3.2E-03	-15.916	SLE RA 4	8.02E-03				
1521	SLD 5		-3.2E-03	-15.805	SLE RA 4	-3.4E-03	-17.148	SLE RA 4	8.35E-03				
1522	SLD 6		-4.2E-03	-20.887	SLE RA 4	-4.6E-03	-22.96	SLE RA 4	8.08E-03				
1523	SLD 5		-3.1E-03	-15.361	SLE RA 4	-3.3E-03	-16.674	SLE RA 4	8.31E-03				
1524	SLD 5		-3.1E-03	-15.578	SLE RA 4	-3.4E-03	-16.913	SLE RA 4	8.33E-03				
1525	SLD 6		-4.0E-03	-20.115	SLE RA 4	-4.4E-03	-22.121	SLE RA 4	0.008264				
1526	SLD 5		-3.0E-03	-14.825	SLE RA 4	-3.2E-03	-15.961	SLE RA 4	8.27E-03				
1527	SLD 6		-3.9E-03	-19.394	SLE RA 4	-4.3E-03	-21.328	SLE RA 4	8.36E-03				
1528	SLD 6		-3.7E-03	-18.749	SLE RA 4	-4.1E-03	-20.613	SLE RA 4	8.40E-03				
1529	SLD 5		-3.0E-03	-14.851	SLE RA 4	-3.2E-03	-15.976	SLE RA 4	0.008275				
1530	SLD 10		-3.0E-03	-14.951	SLE RA 4	-3.3E-03	-16.251	SLE RA 4	8.18E-03				
1531	SLD 10		-3.0E-03	-14.889	SLE RA 4	-3.2E-03	-16.156	SLE RA 4	8.18E-03				
1532	SLD 10		-3.0E-03	-14.847	SLE RA 4	-3.2E-03	-16.083	SLE RA 4	8.18E-03				
1533	SLD 10		-3.0E-03	-15.045	SLE RA 4	-3.3E-03	-16.382	SLE RA 4	8.18E-03				
1534	SLD 10		-3.0E-03	-14.821	SLE RA 4	-3.2E-03	-16.029	SLE RA 4	8.18E-03				
1535	SLD 10		-3.0E-03	-14.806	SLE RA 4	-3.2E-03	-15.99	SLE RA 4	8.19E-03				
1536	SLD 6		-3.0E-03	-14.964	SLE RA 4	-3.2E-03	-16.053	SLE RA 4	8.36E-03				
1537	SLD 10		-3.0E-03	-14.801	SLE RA 4	-3.2E-03	-15.967	SLE RA 4	8.20E-03				
1538	SLD 6		-3.6E-03	-18.188	SLE RA 4	-4.0E-03	-19.988	SLE RA 4	8.42E-03				
1539	SLD 5		-3.0E-03	-14.868	SLE RA 4	-3.2E-03	-15.985	SLE RA 4	8.28E-03				

Nodo	spostamento nodale massimo				spostamento nodale minimo				Cedimento elastico		Cedimento edometrico		Cedimento di consolidazione	
	Ind.	Cont.	uz	Press.	Cont.	uz	Press.	Cont.	v.	Cont.	v.	Cont.	v.	
1540	SLD 5	-3.0E-03	-14.968	SLE RA 4	-3.2E-03	-16.058	SLE RA 4	8.36E-03						
1541	SLD 6	-3.0E-03	-14.961	SLE RA 4	-3.2E-03	-16.055	SLE RA 4	8.35E-03						
1542	SLD 9	-3.3E-03	-16.46	SLE RA 4	-3.6E-03	-17.898	SLE RA 4	8.38E-03						
1543	SLD 5	-3.0E-03	-14.971	SLE RA 4	-3.2E-03	-16.061	SLE RA 4	8.36E-03						
1544	SLD 6	-3.0E-03	-14.96	SLE RA 4	-3.2E-03	-16.057	SLE RA 4	8.35E-03						
1545	SLD 5	-3.0E-03	-15.015	SLE RA 4	-3.3E-03	-16.255	SLE RA 4	8.27E-03						
1546	SLD 10	-3.0E-03	-14.81	SLE RA 4	-3.2E-03	-15.963	SLE RA 4	8.21E-03						
1547	SLD 5	-3.0E-03	-14.972	SLE RA 4	-3.2E-03	-16.065	SLE RA 4	8.36E-03						
1548	SLD 6	-3.0E-03	-14.957	SLE RA 4	-3.2E-03	-16.059	SLE RA 4	8.34E-03						
1549	SLD 5	-3.0E-03	-14.973	SLE RA 4	-3.2E-03	-16.067	SLE RA 4	8.36E-03						
1550	SLD 5	-3.0E-03	-14.884	SLE RA 4	-3.2E-03	-15.996	SLE RA 4	8.29E-03						
1551	SLD 5	-3.0E-03	-14.972	SLE RA 4	-3.2E-03	-16.068	SLE RA 4	8.36E-03						
1552	SLD 6	-3.0E-03	-14.953	SLE RA 4	-3.2E-03	-16.059	SLE RA 4	8.33E-03						
1553	SLD 6	-3.0E-03	-14.826	SLE RA 4	-3.2E-03	-15.971	SLE RA 4	8.22E-03						
1554	SLD 10	-3.0E-03	-15.176	SLE RA 4	-3.3E-03	-16.554	SLE RA 4	8.19E-03						
1555	SLD 6	-3.5E-03	-17.704	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.445	SLE RA 4	8.20E-03						
1556	SLD 5	-3.0E-03	-14.97	SLE RA 4	-3.2E-03	-16.068	SLE RA 4	8.35E-03						
1557	SLD 6	-3.0E-03	-14.947	SLE RA 4	-3.2E-03	-16.058	SLE RA 4	8.33E-03						
1558	SLD 5	-3.0E-03	-14.899	SLE RA 4	-3.2E-03	-16.007	SLE RA 4	8.30E-03						
1559	SLD 5	-3.0E-03	-14.964	SLE RA 4	-3.2E-03	-16.175	SLE RA 4	8.27E-03						
1560	SLD 5	-3.0E-03	-14.967	SLE RA 4	-3.2E-03	-16.066	SLE RA 4	8.35E-03						
1561	SLD 6	-3.0E-03	-14.94	SLE RA 4	-3.2E-03	-16.055	SLE RA 4	8.32E-03						
1562	SLD 6	-3.0E-03	-14.845	SLE RA 4	-3.2E-03	-15.985	SLE RA 4	8.23E-03						
1563	SLD 5	-3.0E-03	-14.962	SLE RA 4	-3.2E-03	-16.063	SLE RA 4	8.34E-03						
1564	SLD 5	-3.0E-03	-14.913	SLE RA 4	-3.2E-03	-16.02	SLE RA 4	8.31E-03						
1565	SLD 10	-3.1E-03	-15.319	SLE RA 4	-3.3E-03	-16.732	SLE RA 4	0.008196						
1566	SLD 6	-3.0E-03	-14.931	SLE RA 4	-3.2E-03	-16.05	SLE RA 4	8.31E-03						
1567	SLD 5	-3.0E-03	-14.925	SLE RA 4	-3.2E-03	-16.03	SLE RA 4	8.32E-03						
1568	SLD 5	-3.0E-03	-14.935	SLE RA 4	-3.2E-03	-16.039	SLE RA 4	8.32E-03						
1569	SLD 5	-3.0E-03	-14.956	SLE RA 4	-3.2E-03	-16.058	SLE RA 4	0.008338						
1570	SLD 5	-3.0E-03	-14.946	SLE RA 4	-0.00321	-16.05	SLE RA 4	8.33E-03						
1571	SLD 6	-3.5E-03	-17.293	SLE RA 4	-3.8E-03	-18.981	SLE RA 4	8.22E-03						
1572	SLD 10	-3.1E-03	-15.482	SLE RA 4	-3.4E-03	-16.925	SLE RA 4	8.20E-03						
1573	SLD 6	-3.0E-03	-14.921	SLE RA 4	-3.2E-03	-16.044	SLE RA 4	8.30E-03						
1574	SLD 6	-3.0E-03	-14.88	SLE RA 4	-3.2E-03	-16.014	SLE RA 4	8.26E-03						
1575	SLD 6	-3.0E-03	-14.91	SLE RA 4	-3.2E-03	-16.036	SLE RA 4	8.29E-03						
1576	SLD 10	-3.1E-03	-15.669	SLE RA 4	-3.4E-03	-17.136	SLE RA 4	8.21E-03						
1577	SLD 6	-3.0E-03	-14.896	SLE RA 4	-3.2E-03	-16.026	SLE RA 4	8.27E-03						
1578	SLD 6	-3.0E-03	-14.87	SLE RA 4	-3.2E-03	-16.007	SLE RA 4	8.25E-03						
1579	SLD 6	-3.4E-03	-16.937	SLE RA 4	-3.7E-03	-18.578	SLE RA 4	8.23E-03						
1580	SLD 6	-3.2E-03	-15.882	SLE RA 4	-3.5E-03	-17.372	SLE RA 4	8.22E-03						
1581	SLD 6	-3.3E-03	-16.627	SLE RA 4	-3.6E-03	-18.225	SLE RA 4	8.24E-03						
1582	SLD 6	-3.2E-03	-16.108	SLE RA 4	-3.5E-03	-17.628	SLE RA 4	8.23E-03						
1583	SLD 6	-3.3E-03	-16.353	SLE RA 4	-3.6E-03	-17.911	SLE RA 4	8.24E-03						
1584	SLD 9	-3.4E-03	-16.77	SLE RA 4	-3.7E-03	-18.266	SLE RA 4	8.39E-03						
1585	SLD 9	-3.4E-03	-17.07	SLE RA 4	-3.7E-03	-18.619	SLE RA 4	8.39E-03						
1586	SLD 9	-3.5E-03	-17.388	SLE RA 4	-3.8E-03	-18.992	SLE RA 4	8.39E-03						
1587	SLD 9	-3.5E-03	-17.728	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.393	SLE RA 4	8.38E-03						
1588	SLD 9	-3.7E-03	-18.5	SLE RA 4	-4.1E-03	-20.321	SLE RA 4	8.57E-03						
1589	SLD 9	-3.6E-03	-18.097	SLE RA 4	-4.0E-03	-19.834	SLE RA 4	8.57E-03						
1590	SLD 9	-3.8E-03	-18.938	SLE RA 4	-4.2E-03	-20.858	SLE RA 4	8.55E-03						
1591	SLD 9	-3.9E-03	-19.409	SLE RA 4	-4.3E-03	-21.446	SLE RA 4	8.50E-03						
1592	SLD 9	-4.0E-03	-19.908	SLE RA 4	-4.4E-03	-22.077	SLE RA 4	8.42E-03						
1593	SLD 9	-4.1E-03	-20.427	SLE RA 4	-4.5E-03	-22.742	SLE RA 4	8.27E-03						
1594	SLD 9	-4.2E-03	-20.954	SLD 8	-4.7E-03	-23.484	SLE RA 4	8.01E-03						
1595	SLD 9	-4.3E-03	-21.451	SLD 8	-4.8E-03	-24.228	SLE RA 4	7.56E-03						
1596	SLD 9	-4.4E-03	-21.947	SLD 8	-5.0E-03	-24.979	SLE RA 4	6.76E-03						
1597	SLD 9	-4.5E-03	-22.402	SLD 8	-5.1E-03	-25.673	SLE RA 4	5.70E-03						
1598	SLD 6	-4.5E-03	-22.446	SLE RA 4	-5.0E-03	-24.926	SLE RA 4	5.59E-03						
1599	SLD 6	-4.3E-03	-21.719	SLE RA 4	-4.8E-03	-24.14	SLE RA 4	6.77E-03						
1600	SLD 6	-4.2E-03	-21.007	SLE RA 4	-4.7E-03	-23.364	SLE RA 4	7.54E-03						
1601	SLD 6	-4.1E-03	-20.32	SLE RA 4	-4.5E-03	-22.606	SLE RA 4	7.93E-03						
1602	SLD 5	-3.2E-03	-15.783	SLE RA 4	-3.4E-03	-17.237	SLE RA 4	0.008296						
1603	SLD 6	-3.9E-03	-19.675	SLE RA 4	-4.4E-03	-21.887	SLE RA 4	8.13E-03						
1604	SLD 5	-3.3E-03	-16.613	SLE RA 4	-3.6E-03	-18.169	SLE RA 4	0.008457						
1605	SLD 6	-3.8E-03	-19.087	SLE RA 4	-4.2E-03	-21.221	SLE RA 4	8.24E-03						
1606	SLD 5	-3.1E-03	-15.719	SLE RA 4	-3.4E-03	-17.148	SLE RA 4	8.37E-03						
1607	SLD 5	-3.3E-03	-16.396	SLE RA 4	-3.6E-03	-17.939	SLE RA 4	8.44E-03						
1608	SLD 10	-3.1E-03	-15.593	SLE RA 4	-3.4E-03	-17.047	SLE RA 4	8.19E-03						
1609	SLD 5	-3.2E-03	-16.193	SLE RA 4	-3.5E-03	-17.723	SLE RA 4	8.42E-03						
1610	SLD 5	-0.0032	-16	SLE RA 4	-3.5E-03	-17.505	SLE RA 4	8.31E-03						
1611	SLD 6	-3.7E-03	-18.571	SLE RA 4	-4.1E-03	-20.628	SLE RA 4	8.30E-03						
1612	SLD 10	-3.1E-03	-15.674	SLE RA 4	-3.4E-03	-17.172	SLE RA 4	8.19E-03						
1613	SLD 10	-3.1E-03	-15.565	SLE RA 4	-3.4E-03	-16.984	SLE RA 4	8.19E-03						
1614	SLD 6	-3.6E-03	-18.13	SLE RA 4	-4.0E-03	-20.115	SLE RA 4	8.34E-03						
1615	SLD 10	-3.1E-03	-15.546	SLE RA 4	-3.4E-03	-16.93	SLE RA 4	8.20E-03						
1616	SLD 10	-3.1E-03	-15.537	SLE RA 4	-3.4E-03	-16.889	SLE RA 4	8.20E-03						
1617	SLD 10	-3.1E-03	-15.529	SLE RA 4	-3.4E-03	-16.832	SLE RA 4	8.22E-03						
1618	SLD 10	-3.1E-03	-15.531	SLE RA 4	-3.4E-03	-16.856	SLE RA 4	8.21E-03						
1619	SLD 10	-3.1E-03	-15.535	SLE RA 4	-3.4E-03	-16.822	SLE RA 4	8.23E-03						
1620	SLD 5	-3.1E-03	-15.611	SLE RA 4	-3.4E-03	-16.932	SLE RA 4	8.36E-03						
1621	SLD 10	-3.1E-03	-15.548	SLE RA 4	-3.4E-03	-16.824	SLE RA 4	0.00824						
1622	SLD 5	-3.1E-03	-15.607	SLE RA 4	-3.4E-03	-16.875	SLE RA 4	8.29E-03						
1623	SLD 5	-3.1E-03	-15.609	SLE RA 4	-3.4E-03	-16.9	SLE RA 4	8.37E-03						
1624	SLD 5	-3.1E-03	-15.609	SLE RA 4	-3.4E-03	-16.863	SLE RA 4	8.30E-03						
1625	SLD 6	-3.1E-03	-15.674	SLE RA 4	-3.4E-03	-16.885	SLE RA 4	8.36E-03						
1626	SLD 6	-3.6E-03	-17.757	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.681	SLE RA 4	8.35E-03						
1627	SLD 5	-3.1E-03	-15.703	SLE RA 4	-3.4E-03	-17.106	SLE RA 4	8.37E-03						
1628	SLD 6	-3.1E-03	-15.671	SLE RA 4	-3.4E-03	-16.885	SLE RA 4	8.36E-03						
1629	SLD 9	-3.4E-03	-16.896	SLE RA 4	-3.7E-03	-18.51	SLE RA 4	8.34E-03						
1630	SLD 6	-3.1E-03	-15.563	SLE RA 4	-3.4E-03	-16.832	SLE RA 4	8.25E-03						
1631	SLD 5	-3.1E-03	-15.681	SLE RA 4	-3.4E-03	-16.891	SLE RA 4	8.36E-03						
1632	SLD 5	-3.1E-03	-15.683	SLE RA 4	-3.4E-03	-16.895	SLE RA 4	8.37E-03						
1633	SLD 5	-3.1E-03	-15.62	SLE RA 4	-3.4E-03	-16.867	SLE RA 4	8.31E-03						
1634	SLD 6	-3.1E-03	-15.674	SLE RA 4	-3.4E-03	-16.893	SLE RA 4	8.35E-03						
1635	SLD 5	-3.1E-03	-15.685	SLE RA 4	-3.4E-03	-16.899	SLE RA 4	8.37E-03						
1636	SLD 6	-3.1E-03	-15.58	SLE RA 4	-3.4E-03	-16.845	SLE RA 4	8.26E-03						
1637	SLD 5	-3.1E-03	-15.686	SLE RA 4	-3.4E-03	-16.901	SLE RA 4	8.37E-03						
1638	SLD 6	-3.1E-03	-15.672	SLE RA 4	-3.4E-03	-16.896	SLE RA 4	8.35E-03						

Nodo	spostamento nodale massimo				spostamento nodale minimo				Cedimento elastico		Cedimento edometrico		Cedimento di consolidazione	
	Ind.	Cont.	uz	Press.	Cont.	uz	Press.	Cont.	v.	Cont.	v.	Cont.	v.	
1639	SLD 5	-3.1E-03	-15.685	SLE RA 4	-3.4E-03	-16.903	SLE RA 4	8.36E-03						
1640	SLD 5	-3.1E-03	-15.631	SLE RA 4	-3.4E-03	-16.872	SLE RA 4	8.31E-03						
1641	SLD 6	-3.1E-03	-15.668	SLE RA 4	-3.4E-03	-16.897	SLE RA 4	8.34E-03						
1642	SLD 6	-3.1E-03	-15.595	SLE RA 4	-3.4E-03	-16.854	SLE RA 4	8.28E-03						
1643	SLD 5	-3.1E-03	-15.684	SLE RA 4	-3.4E-03	-16.904	SLE RA 4	8.36E-03						
1644	SLD 5	-3.1E-03	-15.644	SLE RA 4	-3.4E-03	-16.878	SLE RA 4	8.33E-03						
1645	SLD 5	-3.1E-03	-15.651	SLE RA 4	-3.4E-03	-16.882	SLE RA 4	8.33E-03						
1646	SLD 6	-3.1E-03	-15.663	SLE RA 4	-3.4E-03	-16.896	SLE RA 4	8.34E-03						
1647	SLD 5	-3.1E-03	-15.64	SLE RA 4	-3.4E-03	-16.878	SLE RA 4	8.32E-03						
1648	SLD 5	-3.1E-03	-15.66	SLE RA 4	-3.4E-03	-16.889	SLE RA 4	8.34E-03						
1649	SLD 5	-3.1E-03	-15.681	SLE RA 4	-3.4E-03	-16.904	SLE RA 4	0.008357						
1650	SLD 10	-3.2E-03	-15.831	SLE RA 4	-3.5E-03	-17.385	SLE RA 4	8.30E-03						
1651	SLD 6	-3.1E-03	-15.657	SLE RA 4	-3.4E-03	-16.895	SLE RA 4	8.33E-03						
1652	SLD 5	-3.1E-03	-15.677	SLE RA 4	-3.4E-03	-16.903	SLE RA 4	8.35E-03						
1653	SLD 10	-3.2E-03	-16.07	SLE RA 4	-3.5E-03	-17.695	SLE RA 4	8.20E-03						
1654	SLD 10	-3.2E-03	-15.943	SLE RA 4	-3.5E-03	-17.536	SLE RA 4	8.31E-03						
1655	SLD 6	-3.1E-03	-15.613	SLE RA 4	-3.4E-03	-16.869	SLE RA 4	8.29E-03						
1656	SLD 5	-3.1E-03	-15.672	SLE RA 4	-3.4E-03	-16.899	SLE RA 4	0.008347						
1657	SLD 6	-3.5E-03	-17.446	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.317	SLE RA 4	8.36E-03						
1658	SLD 6	-3.1E-03	-15.649	SLE RA 4	-3.4E-03	-16.892	SLE RA 4	8.32E-03						
1659	SLD 10	-3.2E-03	-16.218	SLE RA 4	-3.6E-03	-17.869	SLE RA 4	8.20E-03						
1660	SLD 6	-3.1E-03	-15.64	SLE RA 4	-3.4E-03	-16.888	SLE RA 4	8.31E-03						
1661	SLD 6	-3.1E-03	-15.629	SLE RA 4	-3.4E-03	-16.881	SLE RA 4	8.30E-03						
1662	SLD 5	-3.1E-03	-15.68	SLE RA 4	-3.4E-03	-17.047	SLE RA 4	8.36E-03						
1663	SLD 10	-3.3E-03	-16.389	SLE RA 4	-3.6E-03	-18.062	SLE RA 4	8.20E-03						
1664	SLD 6	-3.4E-03	-17.184	SLE RA 4	-3.8E-03	-19.007	SLE RA 4	8.36E-03						
1665	SLD 6	-3.3E-03	-16.57	SLE RA 4	-3.7E-03	-18.27	SLE RA 4	8.20E-03						
1666	SLD 6	-3.4E-03	-16.956	SLE RA 4	-3.7E-03	-18.735	SLE RA 4	8.18E-03						
1667	SLD 6	-3.4E-03	-16.754	SLE RA 4	-3.7E-03	-18.491	SLE RA 4	8.19E-03						
1668	SLD 9	-3.4E-03	-17.148	SLE RA 4	-3.8E-03	-18.812	SLE RA 4	8.34E-03						
1669	SLD 9	-3.5E-03	-17.398	SLE RA 4	-3.8E-03	-19.112	SLE RA 4	8.51E-03						
1670	SLD 9	-3.5E-03	-17.656	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.422	SLE RA 4	8.52E-03						
1671	SLD 9	-3.7E-03	-18.535	SLE RA 4	-4.1E-03	-20.51	SLE RA 4	0.008484						
1672	SLD 9	-3.6E-03	-17.929	SLE RA 4	-4.0E-03	-19.755	SLE RA 4	8.51E-03						
1673	SLD 9	-3.8E-03	-18.877	SLE RA 4	-4.2E-03	-20.951	SLE RA 4	8.45E-03						
1674	SLD 9	-3.6E-03	-18.22	SLE RA 4	-4.0E-03	-20.114	SLE RA 4	8.50E-03						
1675	SLD 9	-3.8E-03	-19.247	SLE RA 4	-4.3E-03	-21.437	SLE RA 4	8.38E-03						
1676	SLD 9	-3.9E-03	-19.637	SLD 8	-4.4E-03	-22	SLE RA 4	8.28E-03						
1677	SLD 9	-4.0E-03	-20.037	SLD 8	-4.5E-03	-22.648	SLE RA 4	8.13E-03						
1678	SLD 9	-4.1E-03	-20.432	SLD 8	-4.7E-03	-23.312	SLE RA 4	7.88E-03						
1679	SLD 9	-4.2E-03	-20.795	SLD 8	-4.8E-03	-23.955	SLE RA 4	7.43E-03						
1680	SLD 9	-4.2E-03	-21.181	SLD 8	-4.9E-03	-24.651	SLE RA 4	6.60E-03						
1681	SLD 9	-4.3E-03	-21.53	SLD 8	-5.1E-03	-25.268	SLE RA 4	5.57E-03						
1682	SLD 6	-4.3E-03	-21.546	SLD 11	-4.9E-03	-24.411	SLE RA 4	5.45E-03						
1683	SLD 6	-4.2E-03	-20.941	SLD 11	-4.8E-03	-23.759	SLE RA 4	6.63E-03						
1684	SLD 5	-3.3E-03	-16.4	SLE RA 4	-3.6E-03	-18.009	SLE RA 4	8.29E-03						
1685	SLD 6	-4.1E-03	-20.356	SLD 11	-4.6E-03	-23.117	SLE RA 4	7.38E-03						
1686	SLD 6	-4.0E-03	-19.803	SLD 11	-4.5E-03	-22.482	SLE RA 4	7.79E-03						
1687	SLD 6	-3.9E-03	-19.294	SLD 11	-4.4E-03	-21.87	SLE RA 4	8.00E-03						
1688	SLD 10	-3.3E-03	-16.286	SLE RA 4	-3.6E-03	-17.898	SLE RA 4	8.19E-03						
1689	SLD 10	-3.3E-03	-16.344	SLE RA 4	-3.6E-03	-17.999	SLE RA 4	8.19E-03						
1690	SLD 6	-3.8E-03	-18.839	SLD 11	-4.3E-03	-21.302	SLE RA 4	8.12E-03						
1691	SLD 6	-3.7E-03	-18.446	SLD 11	-4.2E-03	-20.793	SLE RA 4	8.20E-03						
1692	SLD 10	-3.3E-03	-16.338	SLE RA 4	-3.6E-03	-17.924	SLE RA 4	8.35E-03						
1693	SLD 5	-3.4E-03	-17.219	SLE RA 4	-3.8E-03	-18.966	SLE RA 4	8.50E-03						
1694	SLD 6	-3.6E-03	-18.123	SLD 11	-4.1E-03	-20.353	SLE RA 4	8.25E-03						
1695	SLD 10	-3.3E-03	-16.344	SLE RA 4	-3.6E-03	-17.89	SLE RA 4	8.36E-03						
1696	SLD 6	-3.3E-03	-16.43	SLE RA 4	-3.6E-03	-17.766	SLE RA 4	0.008541						
1697	SLD 9	-3.5E-03	-17.401	SLE RA 4	-3.8E-03	-19.186	SLE RA 4	8.51E-03						
1698	SLD 10	-3.3E-03	-16.353	SLE RA 4	-3.6E-03	-17.785	SLE RA 4	8.42E-03						
1699	SLD 10	-3.3E-03	-16.35	SLE RA 4	-3.6E-03	-17.858	SLE RA 4	0.008376						
1700	SLD 10	-3.3E-03	-16.355	SLE RA 4	-3.6E-03	-17.774	SLE RA 4	8.43E-03						
1701	SLD 10	-3.3E-03	-16.359	SLE RA 4	-3.6E-03	-17.768	SLE RA 4	8.44E-03						
1702	SLD 10	-3.3E-03	-16.364	SLE RA 4	-3.6E-03	-17.764	SLE RA 4	8.45E-03						
1703	SLD 5	-3.4E-03	-17.063	SLE RA 4	-3.8E-03	-18.804	SLE RA 4	8.49E-03						
1704	SLD 5	-3.3E-03	-16.446	SLE RA 4	-3.6E-03	-17.782	SLE RA 4	8.54E-03						
1705	SLD 10	-3.3E-03	-16.358	SLE RA 4	-3.6E-03	-17.809	SLE RA 4	8.40E-03						
1706	SLD 10	-3.3E-03	-16.356	SLE RA 4	-3.6E-03	-17.833	SLE RA 4	8.38E-03						
1707	SLD 6	-3.6E-03	-17.864	SLD 11	-4.0E-03	-19.988	SLE RA 4	8.28E-03						
1708	SLD 6	-3.3E-03	-16.444	SLE RA 4	-3.6E-03	-17.786	SLE RA 4	8.54E-03						
1709	SLD 5	-3.3E-03	-16.428	SLE RA 4	-3.6E-03	-17.816	SLE RA 4	8.50E-03						
1710	SLD 10	-3.3E-03	-16.384	SLE RA 4	-3.6E-03	-17.78	SLE RA 4	8.46E-03						
1711	SLD 5	-3.3E-03	-16.433	SLE RA 4	-3.6E-03	-17.803	SLE RA 4	8.51E-03						
1712	SLD 5	-3.3E-03	-16.44	SLE RA 4	-3.6E-03	-17.803	SLE RA 4	8.52E-03						
1713	SLD 6	-3.3E-03	-16.452	SLE RA 4	-3.6E-03	-17.8	SLE RA 4	8.54E-03						
1714	SLD 5	-3.3E-03	-16.465	SLE RA 4	-3.6E-03	-17.806	SLE RA 4	8.55E-03						
1715	SLD 5	-3.3E-03	-16.466	SLE RA 4	-3.6E-03	-17.809	SLE RA 4	8.55E-03						
1716	SLD 6	-3.5E-03	-17.655	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.707	SLE RA 4	8.31E-03						
1717	SLD 5	-3.3E-03	-16.441	SLE RA 4	-3.6E-03	-17.818	SLE RA 4	8.51E-03						
1718	SLD 5	-3.3E-03	-16.444	SLE RA 4	-3.6E-03	-17.812	SLE RA 4	8.52E-03						
1719	SLD 5	-3.3E-03	-16.466	SLE RA 4	-3.6E-03	-17.812	SLE RA 4	8.55E-03						
1720	SLD 10	-3.3E-03	-16.724	SLE RA 4	-3.7E-03	-18.537	SLE RA 4	8.37E-03						
1721	SLD 10	-3.4E-03	-16.832	SLE RA 4	-3.7E-03	-18.67	SLE RA 4	0.008368						
1722	SLD 5	-3.3E-03	-16.443	SLE RA 4	-3.6E-03	-17.826	SLE RA 4	8.50E-03						
1723	SLD 6	-3.3E-03	-16.453	SLE RA 4	-3.6E-03	-17.807	SLE RA 4	0.008531						
1724	SLD 5	-3.3E-03	-16.466	SLE RA 4	-3.6E-03	-17.815	SLE RA 4	8.55E-03						
1725	SLD 6	-0.00329	-16.45	SLE RA 4	-3.6E-03	-17.809	SLE RA 4	8.53E-03						
1726	SLD 5	-3.3E-03	-16.466	SLE RA 4	-3.6E-03	-17.817	SLE RA 4	8.54E-03						
1727	SLD 5	-3.3E-03	-16.455	SLE RA 4	-3.6E-03	-17.816	SLE RA 4	8.53E-03						
1728	SLD 5	-3.3E-03	-16.464	SLE RA 4	-3.6E-03	-17.819	SLE RA 4	8.54E-03						
1729	SLD 6	-3.3E-03	-16.446	SLE RA 4	-3.6E-03	-17.81	SLE RA 4	8.52E-03						
1730	SLD 5	-3.3E-03	-16.462	SLE RA 4	-3.6E-03	-17.82	SLE RA 4	8.53E-03						
1731	SLD 10	-3.3E-03	-16.408	SLE RA 4	-0.00356	-17.8	SLE RA 4	8.48E-03						
1732	SLD 5	-3.3E-03	-16.452	SLE RA 4	-3.6E-03	-17.855	SLE RA 4	8.49E-03						
1733	SLD 6	-3.3E-03	-16.441	SLE RA 4	-3.6E-03	-17.811	SLE RA 4	8.51E-03						
1734	SLD 6	-3.3E-03	-16.434	SLE RA 4	-3.6E-03	-17.81	SLE RA 4	8.50E-03						
1735	SLD 9	-3.5E-03	-17.598	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.431	SLE RA 4	8.51E-03						
1736	SLD 6	-3.3E-03	-16.428	SLE RA 4	-3.6E-03	-17.809	SLE RA 4	8.49E-03						
1737	SLD 6	-3.3E-03	-16.419	SLE RA 4	-3.6E-03	-17.807	SLE RA 4	8.48E-03						

Nodo	spostamento nodale massimo				spostamento nodale minimo				Cedimento elastico		Cedimento edometrico		Cedimento di consolidazione	
	Ind.	Cont.	uz	Press.	Cont.	uz	Press.	Cont.	v.	Cont.	v.	Cont.	v.	
1738	SLD 10		-3.4E-03	-16.964	SLE RA 4	-3.8E-03	-18.826	SLE RA 4	8.37E-03					
1739	SLD 6		-3.5E-03	-17.487	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.491	SLE RA 4	8.33E-03					
1740	SLD 5		-3.4E-03	-16.925	SLE RA 4	-3.7E-03	-18.661	SLE RA 4	8.46E-03					
1741	SLD 6		-3.4E-03	-17.092	SLE RA 4	-3.8E-03	-18.977	SLE RA 4	8.36E-03					
1742	SLD 6		-3.5E-03	-17.343	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.303	SLE RA 4	8.34E-03					
1743	SLD 6		-3.4E-03	-17.213	SLE RA 4	-3.8E-03	-19.133	SLE RA 4	8.36E-03					
1744	SLD 10		-3.3E-03	-16.656	SLE RA 4	-3.7E-03	-18.441	SLE RA 4	8.36E-03					
1745	SLD 5		-3.3E-03	-16.487	SLE RA 4	-3.6E-03	-17.912	SLE RA 4	8.47E-03					
1746	SLD 9		-3.6E-03	-17.79	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.67	SLE RA 4	0.008499					
1747	SLD 9		-3.6E-03	-17.977	SLE RA 4	-4.0E-03	-19.905	SLE RA 4	8.49E-03					
1748	SLD 9		-3.9E-03	-19.706	SLD 8	-4.5E-03	-22.623	SLE RA 4	8.00E-03					
1749	SLD 9		-3.8E-03	-18.859	SLE RA 4	-4.2E-03	-21.081	SLE RA 4	8.34E-03					
1750	SLD 9		-3.6E-03	-18.18	SLE RA 4	-4.0E-03	-20.164	SLE RA 4	8.47E-03					
1751	SLD 9		-3.7E-03	-18.615	SLE RA 4	-4.1E-03	-20.742	SLE RA 4	8.40E-03					
1752	SLD 9		-3.8E-03	-19.125	SLD 8	-4.3E-03	-21.545	SLE RA 4	8.26E-03					
1753	SLD 9		-3.7E-03	-18.39	SLE RA 4	-4.1E-03	-20.44	SLE RA 4	0.008438					
1754	SLD 9		-3.9E-03	-19.41	SLD 8	-4.4E-03	-22.076	SLE RA 4	8.15E-03					
1755	SLD 5		-3.3E-03	-16.573	SLE RA 4	-3.6E-03	-18.164	SLE RA 4	0.008437					
1756	SLD 5		-3.3E-03	-16.641	SLE RA 4	-3.7E-03	-18.286	SLE RA 4	8.48E-03					
1757	SLD 5		-3.3E-03	-16.551	SLE RA 4	-3.6E-03	-18.014	SLE RA 4	8.45E-03					
1758	SLD 9		-4.0E-03	-19.977	SLD 8	-4.6E-03	-23.182	SLE RA 4	7.74E-03					
1759	SLD 5		-3.3E-03	-16.567	SLE RA 4	-3.6E-03	-18.069	SLE RA 4	0.008439					
1760	SLD 5		-3.4E-03	-16.854	SLE RA 4	-3.7E-03	-18.582	SLE RA 4	8.48E-03					
1761	SLD 10		-3.3E-03	-16.669	SLE RA 4	-3.7E-03	-18.431	SLE RA 4	8.38E-03					
1762	SLD 5		-3.3E-03	-16.614	SLE RA 4	-3.6E-03	-18.169	SLE RA 4	8.42E-03					
1763	SLD 9		-4.0E-03	-20.161	SLD 8	-4.7E-03	-23.674	SLE RA 4	7.31E-03					
1764	SLD 9		-4.1E-03	-20.421	SLD 8	-4.9E-03	-24.299	SLE RA 4	6.48E-03					
1765	SLD 10		-3.4E-03	-16.818	SLE RA 4	-3.7E-03	-18.575	SLE RA 4	8.18E-03					
1766	SLD 9		-4.1E-03	-20.68	SLD 8	-5.0E-03	-24.874	SLE RA 4	5.42E-03					
1767	SLD 6		-4.1E-03	-20.667	SLD 11	-4.8E-03	-24.095	SLE RA 4	5.31E-03					
1768	SLD 6		-4.0E-03	-20.198	SLD 11	-4.7E-03	-23.552	SLE RA 4	6.46E-03					
1769	SLD 10		-3.4E-03	-16.959	SLE RA 4	-3.7E-03	-18.72	SLE RA 4	0.008428					
1770	SLD 6		-4.0E-03	-19.753	SLD 11	-4.6E-03	-23.015	SLE RA 4	7.21E-03					
1771	SLD 6		-3.9E-03	-19.341	SLD 11	-4.5E-03	-22.478	SLE RA 4	7.63E-03					
1772	SLD 6		-3.8E-03	-18.966	SLD 11	-4.4E-03	-21.957	SLE RA 4	0.007855					
1773	SLD 6		-3.7E-03	-18.635	SLD 11	-4.3E-03	-21.476	SLE RA 4	7.99E-03					
1774	SLD 9		-3.9E-03	-19.643	SLD 8	-4.6E-03	-23.047	SLE RA 4	7.65E-03					
1775	SLD 6		-3.7E-03	-18.362	SLD 11	-4.2E-03	-21.05	SLE RA 4	8.08E-03					
1776	SLD 10		-3.4E-03	-17.181	SLE RA 4	-3.8E-03	-19.037	SLE RA 4	8.44E-03					
1777	SLD 6		-3.6E-03	-18.151	SLD 11	-4.1E-03	-20.69	SLE RA 4	8.15E-03					
1778	SLD 9		-3.6E-03	-17.922	SLE RA 4	-4.0E-03	-19.87	SLE RA 4	8.50E-03					
1779	SLD 6		-3.6E-03	-17.994	SLD 11	-4.1E-03	-20.401	SLE RA 4	8.21E-03					
1780	SLD 5		-3.4E-03	-17.208	SLE RA 4	-3.7E-03	-18.705	SLE RA 4	8.57E-03					
1781	SLD 9		-3.6E-03	-18.048	SLE RA 4	-4.0E-03	-20.038	SLE RA 4	8.49E-03					
1782	SLD 5		-3.4E-03	-17.211	SLE RA 4	-3.7E-03	-18.672	SLE RA 4	8.59E-03					
1783	SLD 5		-3.6E-03	-17.824	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.746	SLE RA 4	8.51E-03					
1784	SLD 5		-3.4E-03	-17.215	SLE RA 4	-3.7E-03	-18.678	SLE RA 4	8.59E-03					
1785	SLD 5		-3.4E-03	-17.216	SLE RA 4	-3.7E-03	-18.682	SLE RA 4	8.59E-03					
1786	SLD 5		-3.4E-03	-17.218	SLE RA 4	-3.7E-03	-18.686	SLE RA 4	0.008592					
1787	SLD 6		-3.4E-03	-17.214	SLE RA 4	-3.7E-03	-18.677	SLE RA 4	8.58E-03					
1788	SLD 6		-3.4E-03	-17.211	SLE RA 4	-3.7E-03	-18.678	SLE RA 4	8.58E-03					
1789	SLD 5		-3.4E-03	-17.219	SLE RA 4	-3.7E-03	-18.691	SLE RA 4	8.59E-03					
1790	SLD 9		-3.9E-03	-19.433	SLD 8	-4.5E-03	-22.64	SLE RA 4	7.84E-03					
1791	SLD 5		-3.4E-03	-17.221	SLE RA 4	-3.7E-03	-18.726	SLE RA 4	8.56E-03					
1792	SLD 5		-3.4E-03	-17.219	SLE RA 4	-3.7E-03	-18.713	SLE RA 4	8.57E-03					
1793	SLD 10		-3.4E-03	-17.175	SLE RA 4	-3.7E-03	-18.726	SLE RA 4	8.50E-03					
1794	SLD 6		-3.4E-03	-17.217	SLE RA 4	-3.7E-03	-18.69	SLE RA 4	8.58E-03					
1795	SLD 6		-3.6E-03	-17.882	SLD 11	-4.0E-03	-20.177	SLE RA 4	8.25E-03					
1796	SLD 10		-3.4E-03	-17.181	SLE RA 4	-3.7E-03	-18.706	SLE RA 4	8.53E-03					
1797	SLD 5		-3.4E-03	-17.235	SLE RA 4	-3.7E-03	-18.747	SLE RA 4	8.56E-03					
1798	SLD 5		-3.5E-03	-17.353	SLE RA 4	-3.8E-03	-19.179	SLE RA 4	8.53E-03					
1799	SLD 5		-3.4E-03	-17.229	SLE RA 4	-3.7E-03	-18.719	SLE RA 4	8.58E-03					
1800	SLD 10		-3.4E-03	-17.186	SLE RA 4	-0.00375	-18.75	SLE RA 4	8.49E-03					
1801	SLD 9		-3.6E-03	-18.177	SLE RA 4	-4.0E-03	-20.209	SLE RA 4	8.47E-03					
1802	SLD 6		-3.4E-03	-17.219	SLE RA 4	-3.7E-03	-18.698	SLE RA 4	8.58E-03					
1803	SLD 5		-3.4E-03	-17.235	SLE RA 4	-3.7E-03	-18.713	SLE RA 4	8.59E-03					
1804	SLD 10		-3.4E-03	-17.186	SLE RA 4	-3.7E-03	-18.72	SLE RA 4	8.52E-03					
1805	SLD 5		-3.4E-03	-17.247	SLE RA 4	-3.8E-03	-18.768	SLE RA 4	0.008558					
1806	SLD 5		-3.4E-03	-17.234	SLE RA 4	-3.7E-03	-18.721	SLE RA 4	8.58E-03					
1807	SLD 6		-3.4E-03	-17.217	SLE RA 4	-3.7E-03	-18.703	SLE RA 4	8.57E-03					
1808	SLD 5		-3.4E-03	-17.235	SLE RA 4	-3.7E-03	-18.717	SLE RA 4	8.59E-03					
1809	SLD 6		-3.4E-03	-17.214	SLE RA 4	-3.7E-03	-18.706	SLE RA 4	8.57E-03					
1810	SLD 6		-3.4E-03	-17.21	SLE RA 4	-3.7E-03	-18.708	SLE RA 4	8.56E-03					
1811	SLD 10		-3.4E-03	-17.185	SLE RA 4	-3.8E-03	-18.852	SLE RA 4	8.44E-03					
1812	SLD 10		-3.4E-03	-17.206	SLE RA 4	-3.7E-03	-18.711	SLE RA 4	8.55E-03					
1813	SLD 10		-3.4E-03	-17.203	SLE RA 4	-3.7E-03	-18.715	SLE RA 4	8.55E-03					
1814	SLD 10		-3.4E-03	-17.201	SLE RA 4	-3.8E-03	-18.781	SLE RA 4	8.48E-03					
1815	SLD 10		-3.4E-03	-17.194	SLE RA 4	-3.7E-03	-18.738	SLE RA 4	8.51E-03					
1816	SLD 6		-3.6E-03	-17.798	SLD 11	-4.0E-03	-20.001	SLE RA 4	8.29E-03					
1817	SLD 10		-3.4E-03	-17.202	SLE RA 4	-3.7E-03	-18.722	SLE RA 4	8.54E-03					
1818	SLD 5		-3.5E-03	-17.266	SLE RA 4	-3.8E-03	-18.798	SLE RA 4	8.55E-03					
1819	SLD 10		-3.4E-03	-17.188	SLE RA 4	-3.8E-03	-18.899	SLE RA 4	8.43E-03					
1820	SLD 6		-3.5E-03	-17.731	SLE RA 4	-4.0E-03	-19.861	SLE RA 4	8.31E-03					
1821	SLD 9		-3.7E-03	-18.308	SLE RA 4	-4.1E-03	-20.387	SLE RA 4	8.44E-03					
1822	SLD 6		-3.5E-03	-17.672	SLE RA 4	-4.0E-03	-19.763	SLE RA 4	8.34E-03					
1823	SLD 10		-3.5E-03	-17.355	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.322	SLE RA 4	8.43E-03					
1824	SLD 6		-3.5E-03	-17.614	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.673	SLE RA 4	8.36E-03					
1825	SLD 10		-3.5E-03	-17.474	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.499	SLE RA 4	8.39E-03					
1826	SLD 5		-3.5E-03	-17.732	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.655	SLE RA 4	8.52E-03					
1827	SLD 5		-3.5E-03	-17.326	SLE RA 4	-3.8E-03	-19.105	SLE RA 4	8.54E-03					
1828	SLD 10		-3.5E-03	-17.416	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.416	SLE RA 4	8.41E-03					
1829	SLD 9		-3.7E-03	-18.439	SLE RA 4	-4.1E-03	-20.571	SLE RA 4	8.41E-03					
1830	SLD 9		-3.8E-03	-18.862	SLD 8	-4.3E-03	-21.302	SLE RA 4	0.008229					
1831	SLD 10		-3.4E-03	-17.231	SLE RA 4	-3.8E-03	-18.836	SLE RA 4	8.46E-03					
1832	SLD 10		-3.5E-03	-17.553	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.598	SLE RA 4	8.38E-03					
1833	SLD 9		-3.8E-03	-19.218	SLD 8	-4.4E-03	-22.163	SLE RA 4	8.01E-03					
1834	SLD 9		-3.7E-03	-18.711	SLE RA 4	-4.2E-03	-20.977	SLE RA 4	8.30E-03					
1835	SLD 10		-3.4E-03	-17.232	SLE RA 4	-3.8E-03	-18.869	SLE RA 4	8.44E-03					
1836	SLD 9		-3.7E-03	-18.573	SLE RA 4	-4.2E-03	-20.765	SLE RA 4	0.008362					

Nodo	spostamento nodale massimo			spostamento nodale minimo			Cedimento elastico		Cedimento edometrico		Cedimento di consolidazione		
	Ind.	Cont.	uz	Press.	Cont.	uz	Press.	Cont.	v.	Cont.	v.	Cont.	v.
1837	SLD 5	-3.5E-03	-17.311	SLE RA 4	-3.8E-03	-18.862	SLE RA 4	8.55E-03					
1838	SLD 9	-3.8E-03	-19.029	SLD 8	-4.3E-03	-21.71	SLE RA 4	8.13E-03					
1839	SLD 10	-3.5E-03	-17.252	SLE RA 4	-3.8E-03	-19.029	SLE RA 4	8.43E-03					
1840	SLD 5	-3.5E-03	-17.673	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.601	SLE RA 4	8.52E-03					
1841	SLD 5	-3.5E-03	-17.403	SLE RA 4	-3.8E-03	-18.987	SLE RA 4	0.008542					
1842	SLD 10	-3.5E-03	-17.46	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.425	SLE RA 4	8.44E-03					
1843	SLD 5	-3.5E-03	-17.475	SLE RA 4	-0.00385	-19.25	SLE RA 4	8.51E-03					
1844	SLD 5	-3.5E-03	-17.748	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.694	SLE RA 4	8.53E-03					
1845	SLD 10	-3.5E-03	-17.534	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.435	SLE RA 4	8.46E-03					
1846	SLD 5	-3.5E-03	-17.605	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.298	SLE RA 4	8.54E-03					
1847	SLD 5	-3.5E-03	-17.646	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.303	SLE RA 4	8.56E-03					
1848	SLD 9	-3.9E-03	-19.524	SLD 8	-4.7E-03	-23.311	SLE RA 4	7.25E-03					
1849	SLD 9	-3.9E-03	-19.702	SLD 8	-4.8E-03	-23.938	SLE RA 4	6.39E-03					
1850	SLD 9	-4.0E-03	-19.871	SLD 8	-4.9E-03	-24.499	SLE RA 4	5.24E-03					
1851	SLD 5	-3.6E-03	-17.763	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.539	SLE RA 4	8.53E-03					
1852	SLD 10	-3.6E-03	-17.761	SLE RA 4	-4.0E-03	-19.764	SLE RA 4	8.46E-03					
1853	SLD 6	-4.0E-03	-19.822	SLD 11	-4.8E-03	-23.808	SLE RA 4	5.16E-03					
1854	SLD 5	-3.6E-03	-17.881	SLE RA 4	-4.0E-03	-19.79	SLE RA 4	8.56E-03					
1855	SLD 10	-3.6E-03	-17.863	SLE RA 4	-4.0E-03	-19.956	SLE RA 4	0.00845					
1856	SLD 6	-3.9E-03	-19.502	SLD 11	-4.7E-03	-23.376	SLE RA 4	6.29E-03					
1857	SLD 6	-3.8E-03	-19.203	SLD 11	-4.6E-03	-22.943	SLE RA 4	7.04E-03					
1858	SLD 6	-3.8E-03	-18.933	SLD 11	-4.5E-03	-22.504	SLE RA 4	7.45E-03					
1859	SLD 9	-3.8E-03	-19.216	SLD 8	-4.5E-03	-22.724	SLE RA 4	7.62E-03					
1860	SLD 6	-3.7E-03	-18.68	SLD 11	-4.4E-03	-22.065	SLE RA 4	0.007688					
1861	SLD 6	-3.7E-03	-18.461	SLD 11	-4.3E-03	-21.661	SLE RA 4	7.84E-03					
1862	SLD 10	-3.6E-03	-17.874	SLE RA 4	-4.0E-03	-19.755	SLE RA 4	8.46E-03					
1863	SLD 9	-3.7E-03	-18.431	SLE RA 4	-4.1E-03	-20.533	SLE RA 4	8.46E-03					
1864	SLD 9	-3.7E-03	-18.548	SLE RA 4	-4.1E-03	-20.722	SLE RA 4	8.40E-03					
1865	SLD 6	-3.7E-03	-18.296	SLD 11	-4.3E-03	-21.312	SLE RA 4	7.95E-03					
1866	SLD 9	-3.8E-03	-19.054	SLD 8	-4.5E-03	-22.253	SLE RA 4	7.84E-03					
1867	SLD 9	-3.7E-03	-18.491	SLE RA 4	-4.1E-03	-20.629	SLE RA 4	8.43E-03					
1868	SLD 10	-3.6E-03	-17.92	SLE RA 4	-4.0E-03	-19.862	SLE RA 4	8.46E-03					
1869	SLD 10	-3.6E-03	-17.941	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.638	SLE RA 4	8.51E-03					
1870	SLD 9	-3.7E-03	-18.614	SLE RA 4	-4.2E-03	-20.83	SLE RA 4	8.37E-03					
1871	SLD 5	-3.6E-03	-17.974	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.601	SLE RA 4	8.59E-03					
1872	SLD 6	-3.6E-03	-18.129	SLD 11	-4.2E-03	-20.801	SLE RA 4	8.11E-03					
1873	SLD 10	-3.6E-03	-17.944	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.629	SLE RA 4	8.52E-03					
1874	SLD 9	-3.7E-03	-18.678	SLE RA 4	-4.2E-03	-20.942	SLE RA 4	8.32E-03					
1875	SLD 6	-3.6E-03	-18.103	SLD 11	-4.1E-03	-20.645	SLE RA 4	8.17E-03					
1876	SLD 10	-3.6E-03	-17.967	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.683	SLE RA 4	0.008501					
1877	SLD 9	-3.8E-03	-18.946	SLD 8	-4.4E-03	-21.851	SLE RA 4	7.99E-03					
1878	SLD 5	-3.7E-03	-18.394	SLE RA 4	-4.1E-03	-20.474	SLE RA 4	8.48E-03					
1879	SLD 9	-3.7E-03	-18.738	SLE RA 4	-4.2E-03	-21.059	SLE RA 4	8.27E-03					
1880	SLD 6	-3.6E-03	-18.19	SLD 11	-4.2E-03	-21.031	SLE RA 4	8.03E-03					
1881	SLD 10	-3.6E-03	-17.94	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.594	SLE RA 4	8.55E-03					
1882	SLD 10	-3.6E-03	-18.079	SLE RA 4	-4.1E-03	-20.282	SLE RA 4	8.36E-03					
1883	SLD 9	-0.00376	-18.8	SLD 8	-4.3E-03	-21.256	SLE RA 4	8.19E-03					
1884	SLD 5	-3.6E-03	-18.11	SLE RA 4	-4.0E-03	-20.116	SLE RA 4	8.55E-03					
1885	SLD 9	-3.8E-03	-18.866	SLD 8	-4.3E-03	-21.519	SLE RA 4	8.10E-03					
1886	SLD 5	-3.6E-03	-18.001	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.639	SLE RA 4	8.59E-03					
1887	SLD 6	-3.6E-03	-17.963	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.552	SLE RA 4	8.60E-03					
1888	SLD 5	-3.6E-03	-17.989	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.612	SLE RA 4	8.59E-03					
1889	SLD 5	-3.6E-03	-18.013	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.659	SLE RA 4	8.59E-03					
1890	SLD 10	-3.6E-03	-17.968	SLE RA 4	-4.0E-03	-19.785	SLE RA 4	8.49E-03					
1891	SLD 5	-3.6E-03	-18.027	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.682	SLE RA 4	0.008582					
1892	SLD 6	-3.6E-03	-17.962	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.557	SLE RA 4	8.60E-03					
1893	SLD 5	-3.6E-03	-17.987	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.604	SLE RA 4	8.60E-03					
1894	SLD 5	-3.6E-03	-17.976	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.569	SLE RA 4	0.008607					
1895	SLD 5	-3.6E-03	-17.974	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.564	SLE RA 4	8.61E-03					
1896	SLD 5	-3.6E-03	-17.978	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.576	SLE RA 4	8.61E-03					
1897	SLD 10	-3.6E-03	-17.957	SLE RA 4	-4.0E-03	-19.816	SLE RA 4	8.48E-03					
1898	SLD 5	-3.6E-03	-17.981	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.582	SLE RA 4	8.61E-03					
1899	SLD 5	-3.6E-03	-17.983	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.59	SLE RA 4	0.008605					
1900	SLD 6	-3.6E-03	-17.962	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.563	SLE RA 4	8.60E-03					
1901	SLD 5	-3.6E-03	-17.973	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.56	SLE RA 4	8.61E-03					
1902	SLD 5	-3.6E-03	-17.985	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.597	SLE RA 4	8.60E-03					
1903	SLD 6	-3.6E-03	-17.96	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.568	SLE RA 4	8.59E-03					
1904	SLD 10	-3.6E-03	-17.958	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.573	SLE RA 4	8.59E-03					
1905	SLD 5	-3.6E-03	-18.045	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.711	SLE RA 4	8.58E-03					
1906	SLD 10	-3.6E-03	-17.956	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.578	SLE RA 4	8.58E-03					
1907	SLD 10	-3.6E-03	-17.953	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.619	SLE RA 4	8.54E-03					
1908	SLD 5	-3.6E-03	-17.974	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.558	SLE RA 4	0.008605					
1909	SLD 10	-3.6E-03	-17.954	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.584	SLE RA 4	8.57E-03					
1910	SLD 10	-3.6E-03	-17.952	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.591	SLE RA 4	0.008567					
1911	SLD 10	-3.6E-03	-17.959	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.636	SLE RA 4	8.54E-03					
1912	SLD 6	-3.6E-03	-17.973	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.559	SLE RA 4	0.008603					
1913	SLD 10	-3.6E-03	-17.953	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.6	SLE RA 4	8.56E-03					
1914	SLD 6	-3.6E-03	-18.102	SLD 11	-4.1E-03	-20.54	SLE RA 4	8.22E-03					
1915	SLD 5	-3.6E-03	-18.068	SLE RA 4	-3.9E-03	-19.75	SLE RA 4	8.58E-03					
1916	SLD 6	-3.6E-03	-18.105	SLD 11	-4.1E-03	-20.451	SLE RA 4	8.26E-03					
1917	SLD 6	-3.6E-03	-18.112	SLD 11	-4.1E-03	-20.376	SLE RA 4	8.30E-03					
1918	SLD 6	-3.6E-03	-18.112	SLE RA 4	-4.1E-03	-20.334	SLE RA 4	8.33E-03					
1919	SLD 10	-3.6E-03	-18.075	SLE RA 4	-4.1E-03	-20.268	SLE RA 4	8.38E-03					
1920	SLD 5	-3.7E-03	-18.346	SLE RA 4	-4.1E-03	-20.427	SLE RA 4	8.50E-03					
1921	SLD 10	-3.6E-03	-18.024	SLE RA 4	-4.0E-03	-19.772	SLE RA 4	8.49E-03					
1922	SLD 5	-3.6E-03	-18.163	SLE RA 4	-4.0E-03	-19.876	SLE RA 4	0.008582					
1923	SLD 10	-3.6E-03	-18.094	SLE RA 4	-4.0E-03	-20.219	SLE RA 4	8.45E-03					
1924	SLD 5	-3.7E-03	-18.33	SLE RA 4	-4.1E-03	-20.419	SLE RA 4	8.53E-03					
1925	SLD 10	-3.6E-03	-18.126	SLE RA 4	-4.1E-03	-20.304	SLE RA 4	0.008427					
1926	SLD 10	-3.6E-03	-18.106	SLE RA 4	-4.0E-03	-20.15	SLE RA 4	8.46E-03					
1927	SLD 10	-3.6E-03	-18.179	SLE RA 4	-4.0E-03	-19.991	SLE RA 4	0.0085					
1928	SLD 5	-3.7E-03	-18.282	SLE RA 4	-4.0E-03	-20.231	SLE RA 4	8.54E-03					
1929	SLD 5	-3.7E-03	-18.326	SLE RA 4	-4.0E-03	-20.123	SLE RA 4	8.61E-03					
1930	SLD 5	-3.7E-03	-18.411	SLE RA 4	-4.1E-03	-20.513	SLE RA 4	8.55E-03					
1931	SLD 5	-3.7E-03	-18.382	SLE RA 4	-4.0E-03	-20.157	SLE RA 4	8.61E-03					
1932	SLD 5	-3.7E-03	-18.401	SLE RA 4	-4.0E-03	-20.243	SLE RA 4	0.00859					
1933	SLD 10	-3.7E-03	-18.312	SLE RA 4	-4.1E-03	-20.455	SLE RA 4	8.45E-03					
1934	SLD 5	-3.7E-03	-18.408	SLE RA 4	-4.1E-03	-20.282	SLE RA 4	8.57E-03					
1935	SLD 10	-3.7E-03	-18.409	SLE RA 4	-4.1E-03	-20.412	SLE RA 4	8.46E-03					

Nodo	spostamento nodale massimo			spostamento nodale minimo			Cedimento elastico		Cedimento edometrico		Cedimento di consolidazione		
	Ind.	Cont.	uz	Press.	Cont.	uz	Press.	Cont.	v.	Cont.	v.	Cont.	v.
1936	SLD 5	-3.7E-03	-18.586	SLE RA 4	-4.1E-03	-20.657	SLE RA 4	0.008537					
1937	SLD 10	-3.7E-03	-18.517	SLE RA 4	-4.1E-03	-20.609	SLE RA 4	0.008446					
1938	SLD 10	-3.7E-03	-18.564	SLE RA 4	-4.1E-03	-20.506	SLE RA 4	8.49E-03					
1939	SLD 5	-3.7E-03	-18.686	SLE RA 4	-4.1E-03	-20.665	SLE RA 4	8.52E-03					
1940	SLD 9	-3.8E-03	-19.141	SLD 8	-4.8E-03	-24.167	SLE RA 4	5.05E-03					
1941	SLD 9	-3.8E-03	-19.06	SLD 8	-4.7E-03	-23.695	SLE RA 4	6.15E-03					
1942	SLD 9	-3.8E-03	-18.989	SLD 8	-4.6E-03	-23.239	SLE RA 4	6.90E-03					
1943	SLD 9	-3.8E-03	-18.922	SLD 8	-4.6E-03	-22.758	SLE RA 4	7.38E-03					
1944	SLD 9	-3.8E-03	-18.877	SLD 8	-4.5E-03	-22.334	SLE RA 4	7.65E-03					
1945	SLD 9	-3.8E-03	-18.858	SLD 8	-4.4E-03	-21.981	SLE RA 4	7.83E-03					
1946	SLD 9	-3.8E-03	-18.858	SLD 8	-4.3E-03	-21.708	SLE RA 4	0.007954					
1947	SLD 9	-3.8E-03	-18.868	SLD 8	-4.3E-03	-21.512	SLE RA 4	8.06E-03					
1948	SLD 9	-3.8E-03	-18.879	SLD 8	-4.3E-03	-21.37	SLE RA 4	8.14E-03					
1949	SLD 9	-3.8E-03	-18.887	SLE RA 4	-4.3E-03	-21.275	SLE RA 4	8.21E-03					
1950	SLD 9	-3.8E-03	-18.892	SLE RA 4	-4.2E-03	-21.237	SLE RA 4	0.008263					
1951	SLD 9	-3.8E-03	-18.894	SLE RA 4	-4.2E-03	-21.202	SLE RA 4	0.008311					
1952	SLD 9	-3.8E-03	-18.895	SLE RA 4	-4.2E-03	-21.168	SLE RA 4	8.35E-03					
1953	SLD 9	-3.8E-03	-18.893	SLE RA 4	-4.2E-03	-21.134	SLE RA 4	0.008387					
1954	SLD 5	-3.8E-03	-18.886	SLE RA 4	-4.2E-03	-21.099	SLE RA 4	8.42E-03					
1955	SLD 5	-3.8E-03	-18.855	SLE RA 4	-4.2E-03	-21.062	SLE RA 4	8.45E-03					
1956	SLD 5	-3.8E-03	-18.82	SLE RA 4	-4.2E-03	-21.024	SLE RA 4	8.49E-03					
1957	SLD 5	-3.8E-03	-18.794	SLE RA 4	-4.2E-03	-20.98	SLE RA 4	8.53E-03					
1958	SLD 5	-3.8E-03	-18.788	SLE RA 4	-4.1E-03	-20.635	SLE RA 4	8.59E-03					
1959	SLD 5	-3.8E-03	-18.776	SLE RA 4	-4.1E-03	-20.598	SLE RA 4	8.57E-03					
1960	SLD 5	-3.8E-03	-18.755	SLE RA 4	-4.1E-03	-20.557	SLE RA 4	8.56E-03					
1961	SLD 5	-3.7E-03	-18.732	SLE RA 4	-4.1E-03	-20.519	SLE RA 4	0.008556					
1962	SLD 5	-3.7E-03	-18.711	SLE RA 4	-4.1E-03	-20.485	SLE RA 4	0.00856					
1963	SLD 5	-3.7E-03	-18.692	SLE RA 4	-4.1E-03	-20.455	SLE RA 4	8.56E-03					
1964	SLD 5	-3.7E-03	-18.676	SLE RA 4	-4.1E-03	-20.428	SLE RA 4	8.57E-03					
1965	SLD 5	-3.7E-03	-18.662	SLE RA 4	-4.1E-03	-20.406	SLE RA 4	8.57E-03					
1966	SLD 5	-3.7E-03	-18.652	SLE RA 4	-4.1E-03	-20.387	SLE RA 4	8.57E-03					
1967	SLD 5	-3.7E-03	-18.643	SLE RA 4	-4.1E-03	-20.372	SLE RA 4	8.57E-03					
1968	SLD 5	-3.7E-03	-18.637	SLE RA 4	-4.1E-03	-20.358	SLE RA 4	8.58E-03					
1969	SLD 5	-3.7E-03	-18.632	SLE RA 4	-4.1E-03	-20.347	SLE RA 4	8.58E-03					
1970	SLD 5	-3.7E-03	-18.627	SLE RA 4	-4.1E-03	-20.336	SLE RA 4	8.58E-03					
1971	SLD 5	-3.7E-03	-18.623	SLE RA 4	-4.1E-03	-20.327	SLE RA 4	8.58E-03					
1972	SLD 5	-3.7E-03	-18.619	SLE RA 4	-4.1E-03	-20.318	SLE RA 4	8.58E-03					
1973	SLD 5	-3.7E-03	-18.616	SLE RA 4	-4.1E-03	-20.311	SLE RA 4	8.58E-03					
1974	SLD 5	-3.7E-03	-18.614	SLE RA 4	-4.1E-03	-20.305	SLE RA 4	8.58E-03					
1975	SLD 5	-3.7E-03	-18.613	SLE RA 4	-4.1E-03	-20.301	SLE RA 4	8.58E-03					
1976	SLD 6	-3.7E-03	-18.61	SLE RA 4	-4.1E-03	-20.3	SLE RA 4	8.58E-03					
1977	SLD 6	-3.7E-03	-18.607	SLE RA 4	-4.1E-03	-20.302	SLE RA 4	8.57E-03					
1978	SLD 6	-3.7E-03	-18.605	SLE RA 4	-4.1E-03	-20.306	SLE RA 4	8.57E-03					
1979	SLD 6	-3.7E-03	-18.603	SLE RA 4	-4.1E-03	-20.311	SLE RA 4	8.57E-03					
1980	SLD 6	-3.7E-03	-18.603	SLE RA 4	-4.1E-03	-20.317	SLE RA 4	8.56E-03					
1981	SLD 10	-3.7E-03	-18.602	SLE RA 4	-4.1E-03	-20.325	SLE RA 4	8.56E-03					
1982	SLD 10	-3.7E-03	-18.602	SLE RA 4	-4.1E-03	-20.332	SLE RA 4	8.55E-03					
1983	SLD 10	-3.7E-03	-18.602	SLE RA 4	-4.1E-03	-20.341	SLE RA 4	8.55E-03					
1984	SLD 10	-3.7E-03	-18.603	SLE RA 4	-4.1E-03	-20.352	SLE RA 4	0.008543					
1985	SLD 10	-3.7E-03	-18.605	SLE RA 4	-4.1E-03	-20.364	SLE RA 4	8.54E-03					
1986	SLD 10	-3.7E-03	-18.61	SLE RA 4	-4.1E-03	-20.379	SLE RA 4	0.00853					
1987	SLD 10	-3.7E-03	-18.617	SLE RA 4	-4.1E-03	-20.398	SLE RA 4	8.52E-03					
1988	SLD 10	-3.7E-03	-18.626	SLE RA 4	-4.1E-03	-20.42	SLE RA 4	8.52E-03					
1989	SLD 10	-3.7E-03	-18.638	SLE RA 4	-4.1E-03	-20.446	SLE RA 4	8.51E-03					
1990	SLD 10	-3.7E-03	-18.653	SLE RA 4	-4.1E-03	-20.476	SLE RA 4	8.49E-03					
1991	SLD 10	-3.7E-03	-18.669	SLE RA 4	-4.1E-03	-20.511	SLE RA 4	8.48E-03					
1992	SLD 10	-3.7E-03	-18.683	SLE RA 4	-4.1E-03	-20.549	SLE RA 4	8.48E-03					
1993	SLD 10	-3.7E-03	-18.689	SLE RA 4	-4.1E-03	-20.585	SLE RA 4	8.49E-03					
1994	SLD 10	-3.7E-03	-18.617	SLE RA 4	-4.2E-03	-20.923	SLE RA 4	8.37E-03					
1995	SLD 10	-3.7E-03	-18.593	SLE RA 4	-4.2E-03	-20.926	SLE RA 4	8.34E-03					
1996	SLD 10	-3.7E-03	-18.567	SLE RA 4	-4.2E-03	-20.915	SLE RA 4	8.31E-03					
1997	SLD 6	-3.7E-03	-18.534	SLD 11	-4.2E-03	-20.912	SLE RA 4	0.008271					
1998	SLD 6	-3.7E-03	-18.48	SLD 11	-4.2E-03	-20.928	SLE RA 4	8.23E-03					
1999	SLD 6	-3.7E-03	-18.416	SLD 11	-4.2E-03	-20.955	SLE RA 4	8.18E-03					
2000	SLD 6	-3.7E-03	-18.351	SLD 11	-4.2E-03	-20.993	SLE RA 4	8.12E-03					
2001	SLD 6	-3.7E-03	-18.291	SLD 11	-4.2E-03	-21.054	SLE RA 4	8.06E-03					
2002	SLD 6	-3.6E-03	-18.244	SLD 11	-4.2E-03	-21.152	SLE RA 4	7.99E-03					
2003	SLD 6	-3.6E-03	-18.222	SLD 11	-4.3E-03	-21.314	SLE RA 4	7.91E-03					
2004	SLD 6	-3.6E-03	-18.241	SLD 11	-4.3E-03	-21.543	SLE RA 4	7.81E-03					
2005	SLD 6	-3.7E-03	-18.308	SLD 11	-4.4E-03	-21.835	SLE RA 4	7.68E-03					
2006	SLD 6	-3.7E-03	-18.42	SLD 11	-4.4E-03	-22.179	SLE RA 4	7.51E-03					
2007	SLD 6	-3.7E-03	-18.567	SLD 11	-4.5E-03	-22.553	SLE RA 4	7.26E-03					
2008	SLD 6	-3.7E-03	-18.719	SLD 11	-4.6E-03	-22.895	SLE RA 4	6.85E-03					
2009	SLD 6	-3.8E-03	-18.881	SLD 11	-4.6E-03	-23.235	SLE RA 4	0.006098					
2010	SLD 6	-3.8E-03	-19.051	SLD 11	-4.7E-03	-23.576	SLE RA 4	4.97E-03					
2011	SLD 5	-3.8E-03	-18.776	SLE RA 4	-4.2E-03	-20.935	SLE RA 4	8.54E-03					
2012	SLD 10	-3.7E-03	-18.637	SLE RA 4	-4.2E-03	-20.817	SLE RA 4	8.44E-03					
2013	SLD 10	-3.7E-03	-18.693	SLE RA 4	-4.2E-03	-20.931	SLE RA 4	8.43E-03					
2014	SLD 10	-3.7E-03	-18.697	SLE RA 4	-4.2E-03	-20.972	SLE RA 4	8.41E-03					
2015	SLD 5	-3.8E-03	-18.884	SLE RA 4	-4.2E-03	-20.777	SLE RA 4	8.59E-03					
2016	SLD 10	-3.8E-03	-18.779	SLE RA 4	-4.2E-03	-20.805	SLE RA 4	0.008456					
2017	SLD 10	-3.8E-03	-18.891	SLE RA 4	-4.2E-03	-20.871	SLE RA 4	8.48E-03					
2018	SLD 5	-3.8E-03	-18.999	SLE RA 4	-4.2E-03	-20.996	SLE RA 4	8.53E-03					
2019	SLD 10	-3.8E-03	-18.99	SLE RA 4	-4.2E-03	-21.137	SLE RA 4	8.42E-03					
2020	SLD 5	-3.8E-03	-19.118	SLE RA 4	-4.3E-03	-21.251	SLE RA 4	8.46E-03					
2021	SLD 10	-3.8E-03	-19.062	SLE RA 4	-4.3E-03	-21.292	SLE RA 4	0.008401					
2022	SLD 10	-3.8E-03	-19.073	SLE RA 4	-4.3E-03	-21.367	SLE RA 4	8.39E-03					
2023	SLD 5	-3.9E-03	-19.281	SLE RA 4	-4.3E-03	-21.289	SLE RA 4	8.51E-03					
2024	SLD 5	-3.9E-03	-19.276	SLE RA 4	-4.3E-03	-21.505	SLE RA 4	8.46E-03					
2025	SLD 6	-3.8E-03	-18.848	SLD 11	-4.3E-03	-21.365	SLE RA 4	8.17E-03					
2026	SLD 10	-3.8E-03	-18.924	SLD 7	-4.3E-03	-21.397	SLE RA 4	8.23E-03					
2027	SLD 6	-3.8E-03	-18.752	SLD 11	-4.3E-03	-21.346	SLE RA 4	8.12E-03					
2028	SLD 6	-3.7E-03	-18.641	SLD 11	-4.3E-03	-21.336	SLE RA 4	8.06E-03					
2029	SLD 5	-3.9E-03	-19.262	SLE RA 4	-4.3E-03	-21.569	SLE RA 4	8.36E-03					
2030	SLD 5	-3.9E-03	-19.251	SLE RA 4	-4.3E-03	-21.564	SLE RA 4	8.33E-03					
2031	SLD 9	-3.8E-03	-19.175	SLE RA 4	-4.3E-03	-21.545	SLE RA 4	8.25E-03					
2032	SLD 9	-3.8E-03	-19.217	SLE RA 4	-4.3E-03	-21.556	SLE RA 4	8.29E-03					
2033	SLD 9	-3.8E-03	-19.13	SLE RA 4	-4.3E-03	-21.533	SLE RA 4	8.20E-03					
2034	SLD 6	-3.7E-03	-18.527	SLD 11	-4.3E-03	-21.338	SLE RA 4	8.00E-03					

Nodo	spostamento nodale massimo			spostamento nodale minimo			Cedimento elastico		Cedimento edometrico		Cedimento di consolidazione		
	Ind.	Cont.	uz	Press.	Cont.	uz	Press.	Cont.	v.	Cont.	v.	Cont.	v.
2035	SLD 9	-3.8E-03	-18.838	SLD 8	-4.4E-03	-21.844	SLE RA 4	7.80E-03					
2036	SLD 9	-3.8E-03	-19.027	SLD 8	-4.3E-03	-21.536	SLE RA 4	8.07E-03					
2037	SLD 9	-3.8E-03	-19.081	SLE RA 4	-4.3E-03	-21.52	SLE RA 4	8.14E-03					
2038	SLD 9	-3.8E-03	-18.903	SLD 8	-4.3E-03	-21.695	SLE RA 4	7.91E-03					
2039	SLD 9	-3.8E-03	-18.967	SLD 8	-0.00432	-21.6	SLE RA 4	8.00E-03					
2040	SLD 6	-3.7E-03	-18.416	SLD 11	-4.3E-03	-21.362	SLE RA 4	7.93E-03					
2041	SLD 6	-3.6E-03	-18.202	SLD 11	-4.4E-03	-21.957	SLE RA 4	7.52E-03					
2042	SLD 9	-3.8E-03	-18.781	SLD 8	-4.4E-03	-22.064	SLE RA 4	7.67E-03					
2043	SLD 6	-3.6E-03	-18.238	SLD 11	-4.3E-03	-21.538	SLE RA 4	7.76E-03					
2044	SLD 6	-3.7E-03	-18.316	SLD 11	-4.3E-03	-21.423	SLE RA 4	0.007849					
2045	SLD 9	-3.7E-03	-18.74	SLD 8	-4.5E-03	-22.356	SLE RA 4	7.50E-03					
2046	SLD 6	-3.6E-03	-18.197	SLD 11	-4.3E-03	-21.719	SLE RA 4	7.65E-03					
2047	SLD 5	-3.9E-03	-19.286	SLE RA 4	-4.3E-03	-21.596	SLE RA 4	8.39E-03					
2048	SLD 6	-3.6E-03	-18.241	SLD 11	-4.4E-03	-22.243	SLE RA 4	7.35E-03					
2049	SLD 10	-3.8E-03	-19.013	SLE RA 4	-4.3E-03	-21.463	SLE RA 4	8.25E-03					
2050	SLD 5	-3.9E-03	-19.387	SLE RA 4	-4.3E-03	-21.367	SLE RA 4	8.53E-03					
2051	SLD 10	-3.9E-03	-19.275	SLE RA 4	-4.3E-03	-21.31	SLE RA 4	8.45E-03					
2052	SLD 5	-3.9E-03	-19.32	SLE RA 4	-4.3E-03	-21.6	SLE RA 4	8.46E-03					
2053	SLD 10	-3.8E-03	-19.137	SLE RA 4	-4.3E-03	-21.535	SLE RA 4	8.32E-03					
2054	SLD 9	-3.7E-03	-18.709	SLD 8	-4.5E-03	-22.7	SLE RA 4	7.25E-03					
2055	SLD 6	-3.7E-03	-18.301	SLD 11	-4.5E-03	-22.545	SLE RA 4	7.12E-03					
2056	SLD 5	-3.9E-03	-19.408	SLE RA 4	-4.3E-03	-21.343	SLE RA 4	8.49E-03					
2057	SLD 5	-3.9E-03	-19.393	SLE RA 4	-4.3E-03	-21.31	SLE RA 4	8.48E-03					
2058	SLD 10	-3.9E-03	-19.319	SLE RA 4	-4.3E-03	-21.303	SLE RA 4	8.41E-03					
2059	SLD 10	-3.9E-03	-19.303	SLE RA 4	-4.3E-03	-21.263	SLE RA 4	8.41E-03					
2060	SLD 10	-3.9E-03	-19.289	SLE RA 4	-4.2E-03	-21.229	SLE RA 4	8.42E-03					
2061	SLD 5	-3.9E-03	-19.39	SLE RA 4	-4.3E-03	-21.294	SLE RA 4	8.47E-03					
2062	SLD 6	-3.8E-03	-19.212	SLE RA 4	-4.2E-03	-21.022	SLE RA 4	8.48E-03					
2063	SLD 10	-3.8E-03	-19.213	SLE RA 4	-4.2E-03	-21.03	SLE RA 4	0.008472					
2064	SLD 6	-3.8E-03	-19.213	SLE RA 4	-4.2E-03	-21.015	SLE RA 4	8.48E-03					
2065	SLD 10	-3.8E-03	-19.214	SLE RA 4	-4.2E-03	-21.041	SLE RA 4	8.47E-03					
2066	SLD 10	-3.8E-03	-19.217	SLE RA 4	-4.2E-03	-21.053	SLE RA 4	8.46E-03					
2067	SLD 6	-3.8E-03	-19.215	SLE RA 4	-4.2E-03	-21.012	SLE RA 4	8.48E-03					
2068	SLD 10	-3.8E-03	-19.145	SLE RA 4	-4.3E-03	-21.597	SLE RA 4	8.26E-03					
2069	SLD 10	-3.8E-03	-19.221	SLE RA 4	-4.2E-03	-21.067	SLE RA 4	8.46E-03					
2070	SLD 10	-3.8E-03	-19.242	SLE RA 4	-4.2E-03	-21.122	SLE RA 4	8.44E-03					
2071	SLD 10	-3.9E-03	-19.289	SLE RA 4	-4.2E-03	-21.214	SLE RA 4	8.42E-03					
2072	SLD 10	-3.9E-03	-19.255	SLE RA 4	-4.2E-03	-21.148	SLE RA 4	0.008436					
2073	SLD 5	-3.9E-03	-19.271	SLE RA 4	-4.2E-03	-21.106	SLE RA 4	8.48E-03					
2074	SLD 6	-3.8E-03	-19.22	SLE RA 4	-4.2E-03	-21.012	SLE RA 4	8.48E-03					
2075	SLD 5	-3.9E-03	-19.369	SLE RA 4	-4.3E-03	-21.259	SLE RA 4	8.47E-03					
2076	SLD 9	-3.7E-03	-18.677	SLD 8	-4.6E-03	-23.074	SLE RA 4	6.86E-03					
2077	SLD 10	-3.8E-03	-19.227	SLE RA 4	-4.2E-03	-21.084	SLE RA 4	8.45E-03					
2078	SLD 10	-3.8E-03	-19.234	SLE RA 4	-4.2E-03	-21.102	SLE RA 4	8.45E-03					
2079	SLD 10	-3.9E-03	-19.272	SLE RA 4	-4.2E-03	-21.18	SLE RA 4	8.43E-03					
2080	SLD 5	-3.8E-03	-19.225	SLE RA 4	-4.2E-03	-21.015	SLE RA 4	8.48E-03					
2081	SLD 5	-3.9E-03	-19.345	SLE RA 4	-4.2E-03	-21.221	SLE RA 4	8.47E-03					
2082	SLD 5	-3.9E-03	-19.476	SLE RA 4	-4.3E-03	-21.442	SLE RA 4	8.50E-03					
2083	SLD 5	-3.9E-03	-19.325	SLE RA 4	-4.2E-03	-21.189	SLE RA 4	8.48E-03					
2084	SLD 5	-3.9E-03	-19.265	SLE RA 4	-4.2E-03	-21.093	SLE RA 4	0.008482					
2085	SLD 5	-3.9E-03	-19.29	SLE RA 4	-4.2E-03	-21.135	SLE RA 4	8.48E-03					
2086	SLD 5	-3.8E-03	-19.231	SLE RA 4	-4.2E-03	-21.025	SLE RA 4	0.008482					
2087	SLD 5	-3.9E-03	-19.307	SLE RA 4	-4.2E-03	-21.161	SLE RA 4	8.48E-03					
2088	SLD 5	-3.9E-03	-19.259	SLE RA 4	-4.2E-03	-21.08	SLE RA 4	8.48E-03					
2089	SLD 5	-3.9E-03	-19.252	SLE RA 4	-4.2E-03	-21.067	SLE RA 4	0.008482					
2090	SLD 5	-3.9E-03	-19.394	SLE RA 4	-4.3E-03	-21.715	SLE RA 4	8.41E-03					
2091	SLD 5	-3.8E-03	-19.246	SLE RA 4	-4.2E-03	-21.055	SLE RA 4	8.48E-03					
2092	SLD 5	-3.8E-03	-19.237	SLE RA 4	-4.2E-03	-21.035	SLE RA 4	8.48E-03					
2093	SLD 5	-3.8E-03	-19.241	SLE RA 4	-4.2E-03	-21.044	SLE RA 4	8.48E-03					
2094	SLD 6	-3.7E-03	-18.345	SLD 11	-4.6E-03	-22.829	SLE RA 4	6.74E-03					
2095	SLD 10	-3.9E-03	-19.377	SLE RA 4	-4.3E-03	-21.49	SLE RA 4	8.40E-03					
2096	SLD 10	-3.9E-03	-19.394	SLE RA 4	-4.3E-03	-21.415	SLE RA 4	8.41E-03					
2097	SLD 10	-3.9E-03	-19.347	SLE RA 4	-4.3E-03	-21.728	SLE RA 4	8.32E-03					
2098	SLD 10	-3.9E-03	-19.456	SLE RA 4	-4.3E-03	-21.656	SLE RA 4	8.36E-03					
2099	SLD 5	-3.9E-03	-19.614	SLE RA 4	-4.3E-03	-21.743	SLE RA 4	8.43E-03					
2100	SLD 10	-3.9E-03	-19.496	SLE RA 4	-4.4E-03	-21.775	SLE RA 4	8.34E-03					
2101	SLD 9	-3.7E-03	-18.606	SLD 8	-4.8E-03	-23.936	SLE RA 4	4.84E-03					
2102	SLD 6	-3.7E-03	-18.449	SLD 11	-4.7E-03	-23.442	SLE RA 4	4.76E-03					
2103	SLD 9	-3.7E-03	-18.577	SLD 8	-4.7E-03	-23.443	SLE RA 4	6.10E-03					
2104	SLD 6	-3.7E-03	-18.312	SLD 11	-4.6E-03	-23.104	SLE RA 4	5.99E-03					
2105	SLD 10	-3.9E-03	-19.551	SLE RA 4	-4.4E-03	-21.909	SLE RA 4	8.31E-03					
2106	SLD 5	-3.9E-03	-19.738	SLE RA 4	-4.4E-03	-21.936	SLE RA 4	8.36E-03					
2107	SLD 5	-3.9E-03	-19.689	SLE RA 4	-4.4E-03	-22.055	SLE RA 4	8.36E-03					
2108	SLD 5	-4.0E-03	-19.834	SLE RA 4	-4.4E-03	-21.885	SLE RA 4	8.44E-03					
2109	SLD 10	-3.9E-03	-19.742	SLE RA 4	-4.4E-03	-21.854	SLE RA 4	8.36E-03					
2110	SLD 10	-3.9E-03	-19.505	SLE RA 4	-4.4E-03	-22.012	SLE RA 4	8.19E-03					
2111	SLD 5	-4.0E-03	-19.84	SLE RA 4	-4.4E-03	-22.141	SLE RA 4	8.31E-03					
2112	SLD 10	-3.9E-03	-19.441	SLE RA 4	-4.4E-03	-21.979	SLE RA 4	8.15E-03					
2113	SLD 10	-3.9E-03	-19.381	SLD 7	-4.4E-03	-21.944	SLE RA 4	8.11E-03					
2114	SLD 10	-3.9E-03	-19.287	SLD 7	-4.4E-03	-21.896	SLE RA 4	8.06E-03					
2115	SLD 5	-4.0E-03	-19.906	SLE RA 4	-4.4E-03	-21.948	SLE RA 4	8.40E-03					
2116	SLD 6	-3.8E-03	-19.177	SLD 11	-4.4E-03	-21.844	SLE RA 4	0.007997					
2117	SLD 10	-4.0E-03	-19.812	SLE RA 4	-4.4E-03	-21.909	SLE RA 4	0.008319					
2118	SLD 5	-3.9E-03	-19.685	SLE RA 4	-4.4E-03	-22.097	SLE RA 4	8.20E-03					
2119	SLD 9	-3.9E-03	-19.463	SLE RA 4	-4.4E-03	-21.934	SLE RA 4	8.06E-03					
2120	SLD 9	-3.9E-03	-19.553	SLE RA 4	-4.4E-03	-21.995	SLE RA 4	8.11E-03					
2121	SLD 9	-3.9E-03	-19.368	SLE RA 4	-4.4E-03	-21.87	SLE RA 4	8.00E-03					
2122	SLD 6	-3.8E-03	-19.033	SLD 11	-4.4E-03	-21.789	SLE RA 4	7.93E-03					
2123	SLD 5	-3.9E-03	-19.635	SLE RA 4	-4.4E-03	-22.053	SLE RA 4	8.15E-03					
2124	SLD 9	-3.8E-03	-18.809	SLD 8	-4.4E-03	-21.984	SLE RA 4	7.57E-03					
2125	SLD 5	-3.9E-03	-19.738	SLE RA 4	-4.4E-03	-22.151	SLE RA 4	8.24E-03					
2126	SLD 6	-3.8E-03	-18.871	SLD 11	-4.3E-03	-21.739	SLE RA 4	0.007868					
2127	SLD 9	-3.9E-03	-19.27	SLD 8	-4.4E-03	-21.819	SLE RA 4	7.94E-03					
2128	SLD 9	-3.8E-03	-19.162	SLD 8	-4.4E-03	-21.816	SLE RA 4	7.86E-03					
2129	SLD 9	-3.7E-03	-18.607	SLD 8	-4.5E-03	-22.389	SLE RA 4	7.27E-03					
2130	SLD 6	-3.7E-03	-18.702	SLD 11	-4.3E-03	-21.7	SLE RA 4	7.80E-03					
2131	SLD 9	-3.8E-03	-18.928	SLD 8	-4.4E-03	-21.884	SLE RA 4	7.68E-03					
2132	SLD 9	-3.7E-03	-18.698	SLD 8	-4.4E-03	-22.153	SLE RA 4	7.43E-03					
2133	SLD 9	-3.8E-03	-19.049	SLD 8	-4.4E-03	-21.836	SLE RA 4	7.77E-03					

Nodo	spostamento nodale massimo				spostamento nodale minimo				Cedimento elastico		Cedimento edometrico		Cedimento di consolidazione	
	Ind.	Cont.	uz	Press.	Cont.	uz	Press.	Cont.	v.	Cont.	v.	Cont.	v.	
2134	SLD 6	-3.7E-03	-18.536	SLD 11	-4.3E-03	-21.685	SLE RA 4	7.72E-03						
2135	SLD 6	-3.6E-03	-18.245	SLD 11	-4.4E-03	-21.773	SLE RA 4	7.53E-03						
2136	SLD 9	-3.7E-03	-18.535	SLD 8	-4.5E-03	-22.672	SLE RA 4	7.06E-03						
2137	SLD 6	-3.7E-03	-18.38	SLD 11	-4.3E-03	-21.706	SLE RA 4	7.62E-03						
2138	SLD 5	-4.0E-03	-19.988	SLE RA 4	-4.4E-03	-22.107	SLE RA 4	8.38E-03						
2139	SLD 10	-4.0E-03	-19.86	SLE RA 4	-4.4E-03	-22.043	SLE RA 4	8.30E-03						
2140	SLD 5	-4.0E-03	-19.886	SLE RA 4	-4.5E-03	-22.253	SLE RA 4	8.31E-03						
2141	SLD 10	-3.9E-03	-19.694	SLE RA 4	-4.4E-03	-22.178	SLE RA 4	8.20E-03						
2142	SLD 6	-3.6E-03	-18.145	SLD 11	-4.4E-03	-21.904	SLE RA 4	7.42E-03						
2143	SLD 6	-3.6E-03	-18.086	SLD 11	-4.4E-03	-22.088	SLE RA 4	7.29E-03						
2144	SLD 6	-3.6E-03	-18.067	SLD 11	-4.5E-03	-22.314	SLE RA 4	7.13E-03						
2145	SLD 6	-3.6E-03	-18.08	SLD 11	-4.5E-03	-22.56	SLE RA 4	6.93E-03						
2146	SLD 5	-4.0E-03	-19.815	SLE RA 4	-4.4E-03	-22.229	SLE RA 4	8.27E-03						
2147	SLD 9	-3.7E-03	-18.479	SLD 8	-4.6E-03	-22.962	SLE RA 4	6.77E-03						
2148	SLD 6	-3.6E-03	-18.092	SLD 11	-4.6E-03	-22.782	SLE RA 4	6.63E-03						
2149	SLD 5	-4.0E-03	-20.016	SLE RA 4	-4.4E-03	-22.065	SLE RA 4	8.34E-03						
2150	SLD 5	-4.0E-03	-20.058	SLE RA 4	-4.4E-03	-22.246	SLE RA 4	8.32E-03						
2151	SLD 10	-4.0E-03	-19.92	SLE RA 4	-4.4E-03	-22.022	SLE RA 4	0.008263						
2152	SLD 10	-0.00399	-19.95	SLE RA 4	-4.4E-03	-22.216	SLE RA 4	8.24E-03						
2153	SLD 5	-4.0E-03	-19.916	SLE RA 4	-4.5E-03	-22.337	SLE RA 4	8.26E-03						
2154	SLD 9	-3.7E-03	-18.429	SLD 8	-4.6E-03	-23.185	SLE RA 4	6.41E-03						
2155	SLD 10	-4.0E-03	-19.954	SLE RA 4	-4.5E-03	-22.29	SLE RA 4	8.23E-03						
2156	SLD 6	-3.6E-03	-18.089	SLD 11	-4.6E-03	-22.946	SLE RA 4	6.27E-03						
2157	SLD 5	-4.0E-03	-20.065	SLE RA 4	-4.4E-03	-22.105	SLE RA 4	8.29E-03						
2158	SLD 10	-4.0E-03	-19.961	SLE RA 4	-4.4E-03	-22.046	SLE RA 4	8.23E-03						
2159	SLD 10	-4.0E-03	-19.911	SLE RA 4	-4.5E-03	-22.37	SLE RA 4	8.18E-03						
2160	SLD 10	-4.0E-03	-19.981	SLE RA 4	-4.5E-03	-22.386	SLE RA 4	8.19E-03						
2161	SLD 5	-4.0E-03	-20.059	SLE RA 4	-4.4E-03	-22.083	SLE RA 4	0.008279						
2162	SLD 10	-4.0E-03	-19.967	SLE RA 4	-4.4E-03	-22.032	SLE RA 4	0.008227						
2163	SLD 6	-4.0E-03	-19.823	SLE RA 4	-4.3E-03	-21.735	SLE RA 4	8.28E-03						
2164	SLD 6	-4.0E-03	-19.823	SLE RA 4	-4.3E-03	-21.727	SLE RA 4	8.28E-03						
2165	SLD 10	-4.0E-03	-19.825	SLE RA 4	-4.3E-03	-21.746	SLE RA 4	0.008273						
2166	SLD 10	-4.0E-03	-19.829	SLE RA 4	-4.4E-03	-21.76	SLE RA 4	8.27E-03						
2167	SLD 6	-4.0E-03	-19.825	SLE RA 4	-4.3E-03	-21.723	SLE RA 4	8.28E-03						
2168	SLD 10	-4.0E-03	-19.835	SLE RA 4	-4.4E-03	-21.776	SLE RA 4	8.26E-03						
2169	SLD 10	-4.0E-03	-19.844	SLE RA 4	-4.4E-03	-21.797	SLE RA 4	8.26E-03						
2170	SLD 10	-4.0E-03	-19.898	SLE RA 4	-4.4E-03	-21.905	SLE RA 4	8.24E-03						
2171	SLD 10	-4.0E-03	-19.879	SLE RA 4	-4.4E-03	-21.871	SLE RA 4	0.008246						
2172	SLD 6	-4.0E-03	-19.833	SLE RA 4	-4.3E-03	-21.727	SLE RA 4	8.28E-03						
2173	SLD 10	-4.0E-03	-19.948	SLE RA 4	-4.4E-03	-21.993	SLE RA 4	8.23E-03						
2174	SLD 5	-4.0E-03	-19.837	SLE RA 4	-4.3E-03	-21.729	SLE RA 4	8.28E-03						
2175	SLD 10	-4.0E-03	-19.857	SLE RA 4	-4.4E-03	-21.822	SLE RA 4	8.25E-03						
2176	SLD 5	-4.0E-03	-20.004	SLE RA 4	-4.4E-03	-21.995	SLE RA 4	8.28E-03						
2177	SLD 10	-4.0E-03	-19.925	SLE RA 4	-0.00439	-21.95	SLE RA 4	8.23E-03						
2178	SLD 10	-4.0E-03	-19.869	SLE RA 4	-4.4E-03	-21.847	SLE RA 4	8.25E-03						
2179	SLD 5	-4.0E-03	-20.041	SLE RA 4	-4.4E-03	-22.049	SLE RA 4	8.28E-03						
2180	SLD 5	-4.0E-03	-19.909	SLE RA 4	-4.4E-03	-21.853	SLE RA 4	8.28E-03						
2181	SLD 5	-4.0E-03	-19.983	SLE RA 4	-4.4E-03	-21.962	SLE RA 4	8.27E-03						
2182	SLD 5	-4.0E-03	-19.9	SLE RA 4	-4.4E-03	-21.836	SLE RA 4	8.28E-03						
2183	SLD 5	-4.0E-03	-19.854	SLE RA 4	-4.4E-03	-21.751	SLE RA 4	0.008275						
2184	SLD 5	-4.0E-03	-19.891	SLE RA 4	-4.4E-03	-21.819	SLE RA 4	8.28E-03						
2185	SLD 5	-4.0E-03	-19.938	SLE RA 4	-4.4E-03	-21.894	SLE RA 4	8.27E-03						
2186	SLD 5	-4.0E-03	-19.961	SLE RA 4	-4.4E-03	-21.928	SLE RA 4	8.27E-03						
2187	SLD 5	-4.0E-03	-19.882	SLE RA 4	-4.4E-03	-21.802	SLE RA 4	8.28E-03						
2188	SLD 5	-4.0E-03	-19.873	SLE RA 4	-4.4E-03	-21.787	SLE RA 4	8.27E-03						
2189	SLD 5	-4.0E-03	-19.867	SLE RA 4	-4.4E-03	-21.774	SLE RA 4	0.008274						
2190	SLD 5	-4.0E-03	-19.861	SLE RA 4	-4.4E-03	-21.763	SLE RA 4	8.27E-03						
2191	SLD 5	-4.0E-03	-20.223	SLE RA 4	-4.5E-03	-22.335	SLE RA 4	8.31E-03						
2192	SLD 10	-4.0E-03	-20.125	SLE RA 4	-4.5E-03	-22.297	SLE RA 4	0.008223						
2193	SLD 5	-4.1E-03	-20.279	SLE RA 4	-4.5E-03	-22.433	SLE RA 4	0.008295						
2194	SLD 5	-4.0E-03	-20.137	SLE RA 4	-4.5E-03	-22.576	SLE RA 4	8.20E-03						
2195	SLD 10	-4.0E-03	-19.916	SLE RA 4	-4.5E-03	-22.481	SLE RA 4	8.07E-03						
2196	SLD 10	-4.0E-03	-20.175	SLE RA 4	-4.5E-03	-22.395	SLE RA 4	8.20E-03						
2197	SLD 10	-4.0E-03	-19.821	SLE RA 4	-4.5E-03	-22.433	SLE RA 4	8.00E-03						
2198	SLD 10	-4.1E-03	-20.283	SLE RA 4	-4.5E-03	-22.716	SLE RA 4	8.08E-03						
2199	SLD 10	-4.0E-03	-19.771	SLD 7	-4.5E-03	-22.446	SLE RA 4	7.88E-03						
2200	SLD 5	-4.1E-03	-20.47	SLE RA 4	-4.5E-03	-22.644	SLE RA 4	8.21E-03						
2201	SLD 5	-4.1E-03	-20.27	SLE RA 4	-4.6E-03	-22.759	SLE RA 4	8.09E-03						
2202	SLD 10	-4.1E-03	-20.366	SLE RA 4	-4.5E-03	-22.604	SLE RA 4	8.12E-03						
2203	SLD 5	-4.1E-03	-20.483	SLE RA 4	-4.6E-03	-22.865	SLE RA 4	8.08E-03						
2204	SLD 10	-3.9E-03	-19.662	SLD 7	-4.5E-03	-22.412	SLE RA 4	7.79E-03						
2205	SLD 5	-4.1E-03	-20.552	SLE RA 4	-4.6E-03	-22.87	SLE RA 4	8.11E-03						
2206	SLD 5	-4.1E-03	-20.254	SLE RA 4	-4.6E-03	-22.762	SLE RA 4	0.008028						
2207	SLD 10	-4.0E-03	-20.075	SLE RA 4	-4.5E-03	-22.706	SLE RA 4	7.93E-03						
2208	SLD 5	-4.0E-03	-20.191	SLE RA 4	-4.5E-03	-22.708	SLE RA 4	7.97E-03						
2209	SLD 9	-3.7E-03	-18.256	SLD 8	-4.6E-03	-23.171	SLE RA 4	6.14E-03						
2210	SLD 9	-3.6E-03	-18.225	SLD 8	-4.7E-03	-23.408	SLE RA 4	5.61E-03						
2211	SLD 5	-4.0E-03	-20.111	SLE RA 4	-4.5E-03	-22.629	SLE RA 4	7.91E-03						
2212	SLD 9	-3.9E-03	-19.598	SLE RA 4	-4.4E-03	-22.199	SLE RA 4	7.70E-03						
2213	SLD 9	-3.7E-03	-18.302	SLD 8	-4.6E-03	-22.923	SLE RA 4	6.51E-03						
2214	SLD 5	-4.0E-03	-20.013	SLE RA 4	-4.5E-03	-22.536	SLE RA 4	7.87E-03						
2215	SLD 9	-3.7E-03	-18.372	SLD 8	-4.5E-03	-22.674	SLE RA 4	6.76E-03						
2216	SLD 9	-3.9E-03	-19.745	SLE RA 4	-4.5E-03	-22.318	SLE RA 4	7.76E-03						
2217	SLD 5	-4.1E-03	-20.595	SLE RA 4	-4.6E-03	-22.859	SLE RA 4	0.008119						
2218	SLD 10	-4.1E-03	-20.45	SLE RA 4	-4.6E-03	-22.786	SLE RA 4	8.03E-03						
2219	SLD 9	-3.6E-03	-18.184	SLD 8	-4.8E-03	-23.778	SLE RA 4	4.55E-03						
2220	SLD 5	-4.1E-03	-20.487	SLE RA 4	-4.6E-03	-22.939	SLE RA 4	8.05E-03						
2221	SLD 10	-4.1E-03	-20.287	SLE RA 4	-4.6E-03	-22.855	SLE RA 4	7.96E-03						
2222	SLD 6	-3.6E-03	-17.966	SLD 11	-4.7E-03	-23.381	SLE RA 4	0.004486						
2223	SLD 9	-3.9E-03	-19.447	SLD 8	-4.4E-03	-22.134	SLE RA 4	7.63E-03						
2224	SLD 6	-3.9E-03	-19.512	SLD 11	-4.5E-03	-22.337	SLE RA 4	7.70E-03						
2225	SLD 9	-3.7E-03	-18.478	SLD 8	-4.5E-03	-22.435	SLE RA 4	6.94E-03						
2226	SLD 9	-4.0E-03	-19.891	SLE RA 4	-4.5E-03	-22.439	SLE RA 4	7.81E-03						
2227	SLD 6	-3.6E-03	-17.915	SLD 11	-4.6E-03	-23.126	SLE RA 4	5.51E-03						
2228	SLD 9	-3.8E-03	-18.777	SLD 8	-4.4E-03	-22.124	SLE RA 4	7.23E-03						
2229	SLD 9	-3.7E-03	-18.616	SLD 8	-4.4E-03	-22.246	SLE RA 4	7.09E-03						
2230	SLD 6	-3.9E-03	-19.313	SLD 11	-4.4E-03	-22.238	SLE RA 4	7.63E-03						
2231	SLD 6	-3.6E-03	-17.889	SLD 11	-4.6E-03	-22.963	SLE RA 4	6.02E-03						
2232	SLD 9	-3.9E-03	-19.29	SLD 8	-4.4E-03	-22.093	SLE RA 4	7.53E-03						

Nodo	spostamento nodale massimo			spostamento nodale minimo			Cedimento elastico		Cedimento edometrico		Cedimento di consolidazione		
	Ind.	Cont.	uz	Press.	Cont.	uz	Press.	Cont.	v.	Cont.	v.	Cont.	v.
2233	SLD 6	-3.6E-03	-17.873	SLD 11	-4.6E-03	-22.785	SLE RA 4	6.39E-03					
2234	SLD 9	-3.8E-03	-18.948	SLD 8	-4.4E-03	-22.07	SLE RA 4	0.007341					
2235	SLD 6	-3.8E-03	-19.094	SLD 11	-4.4E-03	-22.144	SLE RA 4	7.56E-03					
2236	SLD 6	-3.6E-03	-17.875	SLD 11	-4.5E-03	-22.591	SLE RA 4	6.63E-03					
2237	SLD 9	-3.8E-03	-19.121	SLD 8	-4.4E-03	-22.065	SLE RA 4	7.44E-03					
2238	SLD 6	-3.8E-03	-18.869	SLD 11	-4.4E-03	-22.062	SLE RA 4	0.007476					
2239	SLD 6	-3.6E-03	-17.906	SLD 11	-4.5E-03	-22.394	SLE RA 4	6.81E-03					
2240	SLD 6	-3.7E-03	-18.646	SLD 11	-4.4E-03	-22.004	SLE RA 4	7.39E-03					
2241	SLD 6	-3.7E-03	-18.434	SLD 11	-4.4E-03	-21.981	SLE RA 4	7.30E-03					
2242	SLD 6	-3.6E-03	-18.089	SLD 11	-4.4E-03	-22.087	SLE RA 4	7.08E-03					
2243	SLD 6	-3.6E-03	-17.974	SLD 11	-4.4E-03	-22.222	SLE RA 4	6.95E-03					
2244	SLD 10	-4.1E-03	-20.477	SLE RA 4	-4.6E-03	-22.891	SLE RA 4	8.00E-03					
2245	SLD 6	-3.6E-03	-18.245	SLD 11	-4.4E-03	-22.007	SLE RA 4	7.19E-03					
2246	SLD 10	-4.1E-03	-20.432	SLE RA 4	-4.6E-03	-22.951	SLE RA 4	7.96E-03					
2247	SLD 5	-4.1E-03	-20.695	SLE RA 4	-4.6E-03	-22.881	SLE RA 4	8.03E-03					
2248	SLD 10	-4.1E-03	-20.587	SLE RA 4	-4.6E-03	-22.831	SLE RA 4	7.95E-03					
2249	SLD 5	-4.2E-03	-20.848	SLE RA 4	-4.6E-03	-23.127	SLE RA 4	7.98E-03					
2250	SLD 10	-4.1E-03	-20.464	SLE RA 4	-4.6E-03	-23.116	SLE RA 4	7.76E-03					
2251	SLD 5	-4.2E-03	-20.762	SLE RA 4	-4.6E-03	-22.932	SLE RA 4	7.92E-03					
2252	SLD 10	-4.1E-03	-20.728	SLE RA 4	-4.6E-03	-23.08	SLE RA 4	7.87E-03					
2253	SLD 10	-4.1E-03	-20.648	SLE RA 4	-4.6E-03	-22.867	SLE RA 4	7.86E-03					
2254	SLD 5	-4.1E-03	-20.719	SLE RA 4	-0.00465	-23.25	SLE RA 4	7.85E-03					
2255	SLD 5	-4.2E-03	-20.906	SLE RA 4	-4.6E-03	-23.163	SLE RA 4	7.93E-03					
2256	SLD 5	-4.2E-03	-20.766	SLE RA 4	-4.6E-03	-22.918	SLE RA 4	7.89E-03					
2257	SLD 10	-4.1E-03	-20.658	SLE RA 4	-4.6E-03	-22.853	SLE RA 4	7.84E-03					
2258	SLD 6	-4.1E-03	-20.456	SLE RA 4	-4.5E-03	-22.459	SLE RA 4	7.88E-03					
2259	SLD 6	-4.1E-03	-20.456	SLE RA 4	-4.5E-03	-22.467	SLE RA 4	7.88E-03					
2260	SLD 6	-4.1E-03	-20.46	SLE RA 4	-4.5E-03	-22.458	SLE RA 4	7.88E-03					
2261	SLD 6	-4.1E-03	-20.458	SLE RA 4	-4.5E-03	-22.478	SLE RA 4	7.88E-03					
2262	SLD 10	-4.1E-03	-20.462	SLE RA 4	-4.5E-03	-22.491	SLE RA 4	7.87E-03					
2263	SLD 10	-4.1E-03	-20.469	SLE RA 4	-4.5E-03	-22.508	SLE RA 4	7.87E-03					
2264	SLD 10	-4.1E-03	-20.628	SLE RA 4	-4.6E-03	-22.797	SLE RA 4	7.84E-03					
2265	SLD 10	-4.1E-03	-20.538	SLE RA 4	-4.5E-03	-22.646	SLE RA 4	7.85E-03					
2266	SLD 10	-4.1E-03	-20.478	SLE RA 4	-4.5E-03	-22.529	SLE RA 4	7.87E-03					
2267	SLD 10	-4.1E-03	-20.519	SLE RA 4	-4.5E-03	-22.611	SLE RA 4	7.85E-03					
2268	SLD 10	-4.1E-03	-20.567	SLE RA 4	-4.5E-03	-22.693	SLE RA 4	7.84E-03					
2269	SLD 10	-4.1E-03	-20.491	SLE RA 4	-4.5E-03	-22.555	SLE RA 4	7.86E-03					
2270	SLD 5	-4.1E-03	-20.731	SLE RA 4	-4.6E-03	-22.862	SLE RA 4	7.88E-03					
2271	SLD 5	-4.1E-03	-20.471	SLE RA 4	-4.5E-03	-22.468	SLE RA 4	7.88E-03					
2272	SLD 10	-4.1E-03	-20.511	SLE RA 4	-4.5E-03	-22.59	SLE RA 4	7.85E-03					
2273	SLD 10	-4.2E-03	-20.793	SLE RA 4	-4.6E-03	-23.118	SLE RA 4	7.83E-03					
2274	SLD 10	-4.1E-03	-20.605	SLE RA 4	-4.6E-03	-22.753	SLE RA 4	7.83E-03					
2275	SLD 5	-4.1E-03	-20.693	SLE RA 4	-4.6E-03	-22.806	SLE RA 4	7.88E-03					
2276	SLD 5	-4.1E-03	-20.481	SLE RA 4	-4.5E-03	-22.483	SLE RA 4	7.87E-03					
2277	SLD 5	-4.1E-03	-20.567	SLE RA 4	-4.5E-03	-22.624	SLE RA 4	7.87E-03					
2278	SLD 5	-4.1E-03	-20.593	SLE RA 4	-4.5E-03	-22.662	SLE RA 4	7.87E-03					
2279	SLD 5	-4.1E-03	-20.66	SLE RA 4	-4.6E-03	-22.757	SLE RA 4	0.007871					
2280	SLD 5	-4.1E-03	-20.627	SLE RA 4	-4.5E-03	-22.709	SLE RA 4	7.87E-03					
2281	SLD 5	-4.1E-03	-20.552	SLE RA 4	-4.5E-03	-22.599	SLE RA 4	7.87E-03					
2282	SLD 5	-4.1E-03	-20.494	SLE RA 4	-4.5E-03	-22.501	SLE RA 4	7.87E-03					
2283	SLD 5	-4.1E-03	-20.537	SLE RA 4	-4.5E-03	-22.575	SLE RA 4	7.87E-03					
2284	SLD 5	-4.1E-03	-20.525	SLE RA 4	-4.5E-03	-22.554	SLE RA 4	7.87E-03					
2285	SLD 5	-4.1E-03	-20.504	SLE RA 4	-4.5E-03	-22.518	SLE RA 4	7.87E-03					
2286	SLD 5	-4.1E-03	-20.513	SLE RA 4	-4.5E-03	-22.535	SLE RA 4	7.87E-03					
2287	SLD 10	-4.1E-03	-20.486	SLE RA 4	-4.6E-03	-23.199	SLE RA 4	7.61E-03					
2288	SLD 9	-3.6E-03	-18.101	SLD 8	-4.6E-03	-23.121	SLE RA 4	0.005867					
2289	SLD 10	-0.00407	-20.35	SLE RA 4	-4.6E-03	-23.092	SLE RA 4	7.56E-03					
2290	SLD 5	-4.2E-03	-20.779	SLE RA 4	-4.7E-03	-23.362	SLE RA 4	7.71E-03					
2291	SLD 6	-3.5E-03	-17.7	SLD 11	-4.6E-03	-22.955	SLE RA 4	5.76E-03					
2292	SLD 10	-4.2E-03	-20.915	SLE RA 4	-4.7E-03	-23.472	SLE RA 4	7.67E-03					
2293	SLD 10	-4.0E-03	-20.207	SLD 7	-4.6E-03	-23.014	SLE RA 4	7.45E-03					
2294	SLD 9	-3.6E-03	-18.131	SLD 8	-4.6E-03	-22.923	SLE RA 4	6.10E-03					
2295	SLD 5	-4.1E-03	-20.735	SLE RA 4	-4.7E-03	-23.344	SLE RA 4	7.61E-03					
2296	SLD 6	-3.5E-03	-17.674	SLD 11	-4.6E-03	-22.819	SLE RA 4	5.98E-03					
2297	SLD 5	-4.2E-03	-21.172	SLE RA 4	-4.7E-03	-23.645	SLE RA 4	7.69E-03					
2298	SLD 5	-4.1E-03	-20.642	SLE RA 4	-4.7E-03	-23.262	SLE RA 4	7.53E-03					
2299	SLD 10	-4.0E-03	-20.039	SLD 7	-4.6E-03	-22.934	SLE RA 4	7.34E-03					
2300	SLD 5	-4.2E-03	-21.209	SLE RA 4	-4.7E-03	-23.62	SLE RA 4	7.71E-03					
2301	SLD 10	-4.2E-03	-21.043	SLE RA 4	-4.7E-03	-23.538	SLE RA 4	7.62E-03					
2302	SLD 5	-4.2E-03	-21.118	SLE RA 4	-4.7E-03	-23.656	SLE RA 4	7.66E-03					
2303	SLD 10	-4.2E-03	-20.91	SLE RA 4	-4.7E-03	-23.562	SLE RA 4	0.007563					
2304	SLD 9	-3.6E-03	-18.215	SLD 8	-4.5E-03	-22.693	SLE RA 4	6.29E-03					
2305	SLD 5	-4.1E-03	-20.525	SLE RA 4	-4.6E-03	-23.147	SLE RA 4	7.46E-03					
2306	SLD 6	-3.5E-03	-17.687	SLD 11	-0.00453	-22.65	SLE RA 4	6.18E-03					
2307	SLD 5	-4.1E-03	-20.386	SLE RA 4	-4.6E-03	-23.013	SLE RA 4	7.40E-03					
2308	SLD 9	-3.9E-03	-19.619	SLD 8	-4.5E-03	-22.443	SLE RA 4	7.14E-03					
2309	SLD 9	-4.0E-03	-19.824	SLD 8	-4.5E-03	-22.549	SLE RA 4	7.22E-03					
2310	SLD 9	-4.0E-03	-20.023	SLE RA 4	-4.5E-03	-22.698	SLE RA 4	7.28E-03					
2311	SLD 6	-4.0E-03	-19.833	SLD 11	-4.6E-03	-22.814	SLE RA 4	7.23E-03					
2312	SLD 9	-3.7E-03	-18.538	SLD 8	-4.5E-03	-22.339	SLE RA 4	0.006607					
2313	SLD 9	-3.8E-03	-19.188	SLD 8	-4.5E-03	-22.282	SLE RA 4	6.96E-03					
2314	SLD 9	-3.7E-03	-18.353	SLD 8	-4.5E-03	-22.488	SLE RA 4	6.44E-03					
2315	SLD 6	-3.9E-03	-19.576	SLD 11	-4.5E-03	-22.665	SLE RA 4	7.16E-03					
2316	SLD 9	-4.0E-03	-20.216	SLE RA 4	-4.6E-03	-22.867	SLE RA 4	7.33E-03					
2317	SLD 9	-3.9E-03	-19.409	SLD 8	-4.5E-03	-22.356	SLE RA 4	7.05E-03					
2318	SLD 9	-3.8E-03	-18.965	SLD 8	-4.4E-03	-22.247	SLE RA 4	6.85E-03					
2319	SLD 6	-3.9E-03	-19.301	SLD 11	-4.5E-03	-22.527	SLE RA 4	0.007086					
2320	SLD 9	-3.7E-03	-18.744	SLD 8	-4.5E-03	-22.262	SLE RA 4	6.73E-03					
2321	SLD 6	-3.6E-03	-17.753	SLD 11	-4.5E-03	-22.486	SLE RA 4	6.33E-03					
2322	SLD 6	-3.8E-03	-19.021	SLD 11	-4.5E-03	-22.402	SLE RA 4	0.007003					
2323	SLD 6	-3.7E-03	-18.481	SLD 11	-4.4E-03	-22.237	SLE RA 4	6.82E-03					
2324	SLD 6	-3.7E-03	-18.745	SLD 11	-4.5E-03	-22.302	SLE RA 4	6.91E-03					
2325	SLD 6	-3.6E-03	-18.035	SLD 11	-4.5E-03	-22.259	SLE RA 4	6.60E-03					
2326	SLD 6	-3.6E-03	-18.241	SLD 11	-4.4E-03	-22.225	SLE RA 4	6.71E-03					
2327	SLD 6	-3.6E-03	-17.869	SLD 11	-4.5E-03	-22.352	SLE RA 4	6.47E-03					
2328	SLD 9	-3.6E-03	-17.933	SLD 8	-4.7E-03	-23.276	SLE RA 4	5.18E-03					
2329	SLD 6	-3.5E-03	-17.557	SLD 11	-4.6E-03	-23.087	SLE RA 4	5.10E-03					
2330	SLD 9	-3.6E-03	-17.832	SLD 8	-4.7E-03	-23.674	SLE RA 4	4.10E-03					
2331	SLD 6	-3.5E-03	-17.556	SLD 11	-4.7E-03	-23.365	SLE RA 4	4.05E-03					

Nodo	spostamento nodale massimo				spostamento nodale minimo				Cedimento elastico		Cedimento edometrico		Cedimento di consolidazione	
	Ind.	Cont.	uz	Press.	Cont.	uz	Press.	Cont.	v.	Cont.	v.	Cont.	v.	
2332	SLD 5	-4.3E-03	-21.614	SLE RA 4	-4.8E-03	-24.059	SLE RA 4	0.007288						
2333	SLD 5	-4.3E-03	-21.526	SLE RA 4	-4.8E-03	-23.867	SLE RA 4	7.25E-03						
2334	SLD 10	-4.2E-03	-21.198	SLE RA 4	-4.8E-03	-23.969	SLE RA 4	7.09E-03						
2335	SLD 10	-4.3E-03	-21.46	SLE RA 4	-4.8E-03	-23.985	SLE RA 4	7.18E-03						
2336	SLD 10	-4.3E-03	-21.396	SLE RA 4	-4.8E-03	-23.797	SLE RA 4	7.18E-03						
2337	SLD 5	-4.3E-03	-21.46	SLE RA 4	-4.8E-03	-24.109	SLE RA 4	7.18E-03						
2338	SLD 5	-4.3E-03	-21.605	SLE RA 4	-4.8E-03	-23.998	SLE RA 4	7.24E-03						
2339	SLD 10	-4.3E-03	-21.368	SLE RA 4	-4.7E-03	-23.727	SLE RA 4	7.16E-03						
2340	SLD 5	-4.3E-03	-21.501	SLE RA 4	-4.8E-03	-23.808	SLE RA 4	7.21E-03						
2341	SLD 10	-4.3E-03	-21.467	SLE RA 4	-4.8E-03	-23.931	SLE RA 4	0.007138						
2342	SLD 10	-4.3E-03	-21.337	SLE RA 4	-4.7E-03	-23.66	SLE RA 4	7.15E-03						
2343	SLD 5	-4.3E-03	-21.458	SLE RA 4	-4.7E-03	-23.735	SLE RA 4	7.20E-03						
2344	SLD 6	-4.2E-03	-21.073	SLE RA 4	-4.6E-03	-23.18	SLE RA 4	7.19E-03						
2345	SLD 6	-4.2E-03	-21.073	SLE RA 4	-4.6E-03	-23.188	SLE RA 4	7.19E-03						
2346	SLD 10	-4.3E-03	-21.296	SLE RA 4	-4.7E-03	-23.589	SLE RA 4	7.15E-03						
2347	SLD 6	-4.2E-03	-21.077	SLE RA 4	-0.00464	-23.2	SLE RA 4	7.18E-03						
2348	SLD 10	-4.2E-03	-21.082	SLE RA 4	-4.6E-03	-23.216	SLE RA 4	7.18E-03						
2349	SLD 10	-4.2E-03	-21.091	SLE RA 4	-4.6E-03	-23.236	SLE RA 4	7.18E-03						
2350	SLD 5	-4.3E-03	-21.406	SLE RA 4	-4.7E-03	-23.658	SLE RA 4	0.00719						
2351	SLD 10	-4.2E-03	-21.102	SLE RA 4	-4.7E-03	-23.26	SLE RA 4	7.17E-03						
2352	SLD 10	-4.2E-03	-21.183	SLE RA 4	-4.7E-03	-23.405	SLE RA 4	7.15E-03						
2353	SLD 10	-4.2E-03	-21.217	SLE RA 4	-4.7E-03	-23.459	SLE RA 4	7.15E-03						
2354	SLD 10	-4.2E-03	-21.157	SLE RA 4	-4.7E-03	-23.361	SLE RA 4	7.16E-03						
2355	SLD 10	-4.2E-03	-21.118	SLE RA 4	-4.7E-03	-23.29	SLE RA 4	7.17E-03						
2356	SLD 10	-4.3E-03	-21.257	SLE RA 4	-4.7E-03	-23.523	SLE RA 4	7.14E-03						
2357	SLD 10	-4.2E-03	-21.137	SLE RA 4	-4.7E-03	-23.325	SLE RA 4	7.16E-03						
2358	SLD 5	-4.3E-03	-21.355	SLE RA 4	-4.7E-03	-23.585	SLE RA 4	7.18E-03						
2359	SLD 9	-3.6E-03	-17.955	SLD 8	-4.6E-03	-22.959	SLE RA 4	5.49E-03						
2360	SLD 10	-4.2E-03	-21.058	SLE RA 4	-4.8E-03	-23.888	SLE RA 4	6.94E-03						
2361	SLD 6	-4.2E-03	-21.092	SLE RA 4	-4.6E-03	-23.195	SLE RA 4	7.17E-03						
2362	SLD 5	-4.2E-03	-21.099	SLE RA 4	-4.6E-03	-23.201	SLE RA 4	7.16E-03						
2363	SLD 5	-4.2E-03	-21.105	SLE RA 4	-4.6E-03	-23.211	SLE RA 4	7.16E-03						
2364	SLD 5	-4.2E-03	-21.213	SLE RA 4	-4.7E-03	-23.38	SLE RA 4	7.16E-03						
2365	SLD 5	-4.2E-03	-21.244	SLE RA 4	-4.7E-03	-23.425	SLE RA 4	0.007161						
2366	SLD 5	-4.3E-03	-21.326	SLE RA 4	-4.7E-03	-23.54	SLE RA 4	7.16E-03						
2367	SLD 5	-4.3E-03	-21.283	SLE RA 4	-4.7E-03	-23.479	SLE RA 4	7.16E-03						
2368	SLD 5	-4.2E-03	-21.189	SLE RA 4	-4.7E-03	-23.345	SLE RA 4	7.16E-03						
2369	SLD 5	-4.2E-03	-21.114	SLE RA 4	-4.6E-03	-23.226	SLE RA 4	7.16E-03						
2370	SLD 6	-3.5E-03	-17.479	SLD 11	-4.6E-03	-22.885	SLE RA 4	5.39E-03						
2371	SLD 5	-4.2E-03	-21.168	SLE RA 4	-4.7E-03	-23.313	SLE RA 4	7.16E-03						
2372	SLD 5	-4.2E-03	-21.124	SLE RA 4	-4.6E-03	-23.243	SLE RA 4	7.16E-03						
2373	SLD 5	-4.2E-03	-21.151	SLE RA 4	-4.7E-03	-23.286	SLE RA 4	7.16E-03						
2374	SLD 5	-4.2E-03	-21.136	SLE RA 4	-4.7E-03	-23.263	SLE RA 4	7.16E-03						
2375	SLD 5	-4.3E-03	-21.376	SLE RA 4	-4.8E-03	-24.069	SLE RA 4	7.02E-03						
2376	SLD 10	-4.2E-03	-20.865	SLE RA 4	-4.7E-03	-23.732	SLE RA 4	6.86E-03						
2377	SLD 5	-0.00425	-21.25	SLE RA 4	-4.8E-03	-23.966	SLE RA 4	6.93E-03						
2378	SLD 10	-4.1E-03	-20.654	SLD 7	-4.7E-03	-23.601	SLE RA 4	6.75E-03						
2379	SLD 9	-3.6E-03	-18.069	SLD 8	-4.5E-03	-22.718	SLE RA 4	5.67E-03						
2380	SLD 6	-3.5E-03	-17.513	SLD 11	-4.5E-03	-22.713	SLE RA 4	5.57E-03						
2381	SLD 5	-4.4E-03	-21.823	SLE RA 4	-4.9E-03	-24.383	SLE RA 4	7.07E-03						
2382	SLD 10	-4.3E-03	-21.633	SLE RA 4	-4.9E-03	-24.289	SLE RA 4	6.97E-03						
2383	SLD 5	-4.4E-03	-21.77	SLE RA 4	-4.9E-03	-24.394	SLE RA 4	7.05E-03						
2384	SLD 10	-4.3E-03	-21.555	SLE RA 4	-4.9E-03	-24.29	SLE RA 4	6.94E-03						
2385	SLD 5	-4.2E-03	-21.098	SLE RA 4	-4.8E-03	-23.822	SLE RA 4	6.86E-03						
2386	SLD 9	-4.0E-03	-19.777	SLD 8	-4.5E-03	-22.732	SLE RA 4	6.47E-03						
2387	SLD 9	-4.0E-03	-20.03	SLD 8	-4.6E-03	-22.879	SLE RA 4	6.55E-03						
2388	SLD 9	-3.6E-03	-18.244	SLD 8	-4.5E-03	-22.538	SLE RA 4	5.81E-03						
2389	SLD 9	-4.1E-03	-20.275	SLE RA 4	-4.6E-03	-23.044	SLE RA 4	6.61E-03						
2390	SLD 10	-4.1E-03	-20.414	SLD 7	-4.7E-03	-23.456	SLE RA 4	0.00664						
2391	SLD 9	-3.7E-03	-18.467	SLD 8	-4.5E-03	-22.426	SLE RA 4	5.96E-03						
2392	SLD 9	-3.9E-03	-19.517	SLD 8	-4.5E-03	-22.599	SLE RA 4	6.39E-03						
2393	SLD 9	-3.8E-03	-19.249	SLD 8	-4.5E-03	-22.486	SLE RA 4	6.30E-03						
2394	SLD 9	-3.8E-03	-18.98	SLD 8	-4.5E-03	-22.411	SLE RA 4	6.20E-03						
2395	SLD 9	-3.7E-03	-18.716	SLD 8	-4.5E-03	-22.386	SLE RA 4	6.08E-03						
2396	SLD 5	-4.2E-03	-20.943	SLE RA 4	-4.7E-03	-23.669	SLE RA 4	6.77E-03						
2397	SLD 5	-4.1E-03	-20.745	SLE RA 4	-4.7E-03	-23.474	SLE RA 4	6.71E-03						
2398	SLD 6	-3.5E-03	-17.609	SLD 11	-4.5E-03	-22.577	SLE RA 4	5.69E-03						
2399	SLD 9	-4.1E-03	-20.522	SLE RA 4	-4.7E-03	-23.271	SLE RA 4	0.006649						
2400	SLD 6	-4.0E-03	-20.137	SLD 11	-4.7E-03	-23.27	SLE RA 4	6.56E-03						
2401	SLD 6	-4.0E-03	-19.825	SLD 11	-4.6E-03	-23.074	SLE RA 4	6.49E-03						
2402	SLD 6	-3.9E-03	-19.496	SLD 11	-4.6E-03	-22.892	SLE RA 4	6.41E-03						
2403	SLD 6	-3.8E-03	-19.164	SLD 11	-4.5E-03	-22.726	SLE RA 4	6.33E-03						
2404	SLD 6	-3.8E-03	-18.836	SLD 11	-4.5E-03	-22.586	SLE RA 4	6.25E-03						
2405	SLD 6	-3.7E-03	-18.523	SLD 11	-4.5E-03	-22.483	SLE RA 4	6.15E-03						
2406	SLD 6	-3.6E-03	-17.77	SLD 11	-4.5E-03	-22.477	SLE RA 4	5.82E-03						
2407	SLD 6	-3.6E-03	-17.981	SLD 11	-4.5E-03	-22.426	SLE RA 4	5.94E-03						
2408	SLD 6	-3.6E-03	-18.235	SLD 11	-4.5E-03	-22.429	SLE RA 4	6.05E-03						
2409	SLD 5	-4.4E-03	-21.964	SLE RA 4	-4.9E-03	-24.518	SLE RA 4	6.90E-03						
2410	SLD 10	-4.3E-03	-21.62	SLE RA 4	-4.9E-03	-24.413	SLE RA 4	6.75E-03						
2411	SLD 10	-4.4E-03	-21.786	SLE RA 4	-4.9E-03	-24.43	SLE RA 4	6.80E-03						
2412	SLD 5	-4.4E-03	-21.862	SLE RA 4	-4.9E-03	-24.539	SLE RA 4	6.84E-03						
2413	SLD 9	-3.5E-03	-17.516	SLD 8	-4.7E-03	-23.604	SLE RA 4	3.49E-03						
2414	SLD 9	-3.5E-03	-17.611	SLD 8	-4.7E-03	-23.268	SLE RA 4	4.13E-03						
2415	SLD 9	-3.5E-03	-17.74	SLD 8	-4.6E-03	-22.974	SLE RA 4	4.58E-03						
2416	SLD 9	-3.6E-03	-17.915	SLD 8	-4.5E-03	-22.743	SLE RA 4	4.86E-03						
2417	SLD 9	-3.6E-03	-18.138	SLD 8	-4.5E-03	-22.587	SLE RA 4	5.04E-03						
2418	SLD 9	-3.7E-03	-18.399	SLD 8	-4.5E-03	-22.509	SLE RA 4	5.18E-03						
2419	SLD 9	-3.7E-03	-18.689	SLD 8	-4.5E-03	-22.506	SLE RA 4	5.30E-03						
2420	SLD 9	-3.8E-03	-18.995	SLD 8	-4.5E-03	-22.568	SLE RA 4	5.41E-03						
2421	SLD 9	-3.9E-03	-19.309	SLD 8	-4.5E-03	-22.682	SLE RA 4	5.50E-03						
2422	SLD 9	-3.9E-03	-19.621	SLD 8	-4.6E-03	-22.833	SLE RA 4	5.59E-03						
2423	SLD 9	-4.0E-03	-19.928	SLD 8	-4.6E-03	-23.008	SLE RA 4	5.66E-03						
2424	SLD 9	-4.0E-03	-20.227	SLD 8	-4.6E-03	-23.195	SLE RA 4	5.73E-03						
2425	SLD 9	-4.1E-03	-20.517	SLD 8	-4.7E-03	-23.386	SLE RA 4	5.80E-03						
2426	SLD 9	-4.2E-03	-20.799	SLE RA 4	-4.7E-03	-23.637	SLE RA 4	5.86E-03						
2427	SLD 5	-4.2E-03	-21.07	SLE RA 4	-4.8E-03	-23.891	SLE RA 4	5.91E-03						
2428	SLD 5	-4.3E-03	-21.316	SLE RA 4	-4.8E-03	-24.136	SLE RA 4	5.96E-03						
2429	SLD 5	-4.3E-03	-21.546	SLE RA 4	-4.9E-03	-24.372	SLE RA 4	6.00E-03						
2430	SLD 5	-4.4E-03	-21.77	SLE RA 4	-4.9E-03	-24.595	SLE RA 4	0.006034						

Nodo	spostamento nodale massimo			spostamento nodale minimo			Cedimento elastico		Cedimento edometrico		Cedimento di consolidazione		
	Ind.	Cont.	uz	Press.	Cont.	uz	Press.	Cont.	v.	Cont.	v.	Cont.	v.
2431	SLD 5	-4.4E-03	-21.986	SLE RA 4	-5.0E-03	-24.798	SLE RA 4	6.06E-03					
2432	SLD 5	-4.4E-03	-22.18	SLE RA 4	-5.0E-03	-24.969	SLE RA 4	6.12E-03					
2433	SLD 5	-4.5E-03	-22.336	SLE RA 4	-5.0E-03	-25.09	SLE RA 4	6.20E-03					
2434	SLD 5	-4.5E-03	-22.425	SLE RA 4	-5.0E-03	-25.135	SLE RA 4	6.22E-03					
2435	SLD 5	-4.5E-03	-22.442	SLE RA 4	-5.0E-03	-25.095	SLE RA 4	0.00623					
2436	SLD 5	-4.5E-03	-22.413	SLE RA 4	-5.0E-03	-25.006	SLE RA 4	6.20E-03					
2437	SLD 5	-4.5E-03	-22.359	SLE RA 4	-5.0E-03	-24.894	SLE RA 4	6.19E-03					
2438	SLD 5	-4.5E-03	-22.291	SLE RA 4	-5.0E-03	-24.774	SLE RA 4	6.19E-03					
2439	SLD 5	-4.4E-03	-22.216	SLE RA 4	-4.9E-03	-24.655	SLE RA 4	6.20E-03					
2440	SLD 5	-4.4E-03	-22.14	SLE RA 4	-4.9E-03	-24.542	SLE RA 4	6.21E-03					
2441	SLD 5	-4.4E-03	-22.068	SLE RA 4	-4.9E-03	-24.438	SLE RA 4	6.21E-03					
2442	SLD 5	-4.4E-03	-22.001	SLE RA 4	-4.9E-03	-24.345	SLE RA 4	6.21E-03					
2443	SLD 5	-4.4E-03	-21.942	SLE RA 4	-4.9E-03	-24.264	SLE RA 4	6.22E-03					
2444	SLD 5	-4.4E-03	-21.891	SLE RA 4	-4.8E-03	-24.193	SLE RA 4	6.22E-03					
2445	SLD 5	-4.4E-03	-21.847	SLE RA 4	-4.8E-03	-24.132	SLE RA 4	0.00622					
2446	SLD 5	-4.4E-03	-21.81	SLE RA 4	-4.8E-03	-24.08	SLE RA 4	6.22E-03					
2447	SLD 5	-4.4E-03	-21.779	SLE RA 4	-4.8E-03	-24.035	SLE RA 4	6.22E-03					
2448	SLD 5	-4.4E-03	-21.753	SLE RA 4	-4.8E-03	-23.997	SLE RA 4	6.22E-03					
2449	SLD 5	-4.3E-03	-21.731	SLE RA 4	-4.8E-03	-23.964	SLE RA 4	6.23E-03					
2450	SLD 5	-4.3E-03	-21.714	SLE RA 4	-4.8E-03	-23.937	SLE RA 4	0.006226					
2451	SLD 5	-0.00434	-21.7	SLE RA 4	-4.8E-03	-23.915	SLE RA 4	6.23E-03					
2452	SLD 5	-4.3E-03	-21.69	SLE RA 4	-4.8E-03	-23.898	SLE RA 4	6.23E-03					
2453	SLD 5	-4.3E-03	-21.683	SLE RA 4	-4.8E-03	-23.885	SLE RA 4	6.22E-03					
2454	SLD 5	-4.3E-03	-21.68	SLE RA 4	-4.8E-03	-23.878	SLE RA 4	6.22E-03					
2455	SLD 6	-4.3E-03	-21.676	SLE RA 4	-4.8E-03	-23.876	SLE RA 4	6.22E-03					
2456	SLD 6	-4.3E-03	-21.673	SLE RA 4	-4.8E-03	-23.88	SLE RA 4	6.22E-03					
2457	SLD 6	-4.3E-03	-21.674	SLE RA 4	-4.8E-03	-23.889	SLE RA 4	0.006215					
2458	SLD 6	-4.3E-03	-21.678	SLE RA 4	-4.8E-03	-23.903	SLE RA 4	6.21E-03					
2459	SLD 10	-4.3E-03	-21.685	SLE RA 4	-4.8E-03	-23.921	SLE RA 4	6.21E-03					
2460	SLD 10	-4.3E-03	-21.695	SLE RA 4	-4.8E-03	-23.944	SLE RA 4	6.21E-03					
2461	SLD 10	-4.3E-03	-21.709	SLE RA 4	-4.8E-03	-23.971	SLE RA 4	6.20E-03					
2462	SLD 10	-4.3E-03	-21.727	SLE RA 4	-4.8E-03	-24.004	SLE RA 4	6.20E-03					
2463	SLD 10	-4.3E-03	-21.749	SLE RA 4	-4.8E-03	-24.043	SLE RA 4	6.19E-03					
2464	SLD 10	-4.4E-03	-21.776	SLE RA 4	-4.8E-03	-24.089	SLE RA 4	6.19E-03					
2465	SLD 10	-4.4E-03	-21.81	SLE RA 4	-4.8E-03	-24.143	SLE RA 4	6.18E-03					
2466	SLD 10	-0.00437	-21.85	SLE RA 4	-4.8E-03	-24.206	SLE RA 4	6.18E-03					
2467	SLD 10	-4.4E-03	-21.897	SLE RA 4	-4.9E-03	-24.279	SLE RA 4	0.006172					
2468	SLD 10	-0.00439	-21.95	SLE RA 4	-4.9E-03	-24.364	SLE RA 4	6.17E-03					
2469	SLD 10	-4.4E-03	-22.009	SLE RA 4	-4.9E-03	-24.459	SLE RA 4	6.16E-03					
2470	SLD 10	-4.4E-03	-22.071	SLE RA 4	-4.9E-03	-24.565	SLE RA 4	6.14E-03					
2471	SLD 10	-4.4E-03	-22.132	SLE RA 4	-4.9E-03	-24.678	SLE RA 4	6.13E-03					
2472	SLD 10	-4.4E-03	-22.187	SLE RA 4	-5.0E-03	-24.794	SLE RA 4	0.006118					
2473	SLD 10	-4.4E-03	-22.227	SLE RA 4	-5.0E-03	-24.903	SLE RA 4	6.12E-03					
2474	SLD 10	-4.4E-03	-22.241	SLE RA 4	-5.0E-03	-24.989	SLE RA 4	6.14E-03					
2475	SLD 10	-4.4E-03	-22.204	SLE RA 4	-5.0E-03	-25.022	SLE RA 4	6.12E-03					
2476	SLD 10	-4.4E-03	-22.091	SLE RA 4	-5.0E-03	-24.965	SLE RA 4	6.10E-03					
2477	SLD 10	-4.4E-03	-21.899	SLE RA 4	-5.0E-03	-24.821	SLE RA 4	6.03E-03					
2478	SLD 10	-4.3E-03	-21.654	SLE RA 4	-4.9E-03	-24.615	SLE RA 4	5.97E-03					
2479	SLD 10	-4.3E-03	-21.373	SLE RA 4	-4.9E-03	-24.364	SLE RA 4	0.005929					
2480	SLD 10	-4.2E-03	-21.068	SLD 7	-4.8E-03	-24.148	SLE RA 4	5.88E-03					
2481	SLD 10	-4.1E-03	-20.746	SLD 7	-4.8E-03	-23.92	SLE RA 4	5.83E-03					
2482	SLD 6	-4.1E-03	-20.408	SLD 11	-4.7E-03	-23.678	SLE RA 4	5.78E-03					
2483	SLD 6	-4.0E-03	-20.048	SLD 11	-4.7E-03	-23.443	SLE RA 4	5.71E-03					
2484	SLD 6	-3.9E-03	-19.671	SLD 11	-4.6E-03	-23.222	SLE RA 4	5.64E-03					
2485	SLD 6	-3.9E-03	-19.291	SLD 11	-4.6E-03	-23.018	SLE RA 4	5.57E-03					
2486	SLD 6	-3.8E-03	-18.917	SLD 11	-4.6E-03	-22.842	SLE RA 4	5.49E-03					
2487	SLD 6	-3.7E-03	-18.559	SLD 11	-4.5E-03	-22.703	SLE RA 4	5.40E-03					
2488	SLD 6	-3.6E-03	-18.227	SLD 11	-4.5E-03	-22.612	SLE RA 4	5.31E-03					
2489	SLD 6	-3.6E-03	-17.931	SLD 11	-4.5E-03	-22.574	SLE RA 4	5.20E-03					
2490	SLD 6	-3.5E-03	-17.679	SLD 11	-4.5E-03	-22.591	SLE RA 4	5.09E-03					
2491	SLD 6	-3.5E-03	-17.477	SLD 11	-4.5E-03	-22.662	SLE RA 4	4.95E-03					
2492	SLD 6	-3.5E-03	-17.329	SLD 11	-4.6E-03	-22.782	SLE RA 4	4.78E-03					
2493	SLD 6	-3.4E-03	-17.236	SLD 11	-4.6E-03	-22.946	SLE RA 4	4.51E-03					
2494	SLD 6	-3.4E-03	-17.193	SLD 11	-4.6E-03	-23.149	SLE RA 4	4.06E-03					
2495	SLD 6	-3.4E-03	-17.185	SLD 11	-4.7E-03	-23.377	SLE RA 4	3.44E-03					