

COMUNE DI CIVO

Provincia di Sondrio

STRADE SICURE - REALIZZAZIONE DI PERCORSI
CICLO-PEDONALI CON ILLUMINAZIONE A GARANZIA
DELLA SICUREZZA E INCOLUMITA' PUBBLICA

PROGETTO ESECUTIVO

TAVOLA 1B	RELAZIONE STRUTTURALE	<p>PROGETTAZIONE</p>  <p>Studio Tecnico geometra Daniele Tarca</p>  
scala:	rev.00 ottobre 2020	via Vanoni n.59/a 23017 Morbegno (So) tel. 0342.612371 mail: studiotarca@gmail.com legalmail: danielle.tarca@geopec.it c.f. TRCDNL79A25F712K P.IVA 00792990145

**Comune di Civo
Provincia di Sondrio**

**RELAZIONE TECNICA GENERALE
RELAZIONE DI CALCOLO**

OGGETTO: Realizzazione ciclopedonale

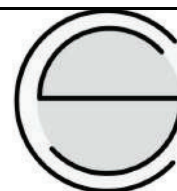
COMMITTENTE: Amministrazione comunale

Morbegno, 10/07/2020

Il Progettista

(Ing. Alex Pellegatta)

Studio Sassella e Crosio associati
via Stelvio, 118 - Morbegno
0342051013 - info@sassellacrosioassociati.it



1 - DESCRIZIONE GENERALE DELL'OPERA

Si tratta della realizzazione di un tratto di ciclopedonale in affiancamento ad una strada esistente (provinciale che da morbegno sale verso civo passando per dazio). La struttura oggetto della presente relazione è realizzata su setti ed è così strutturata: - fondazione a sezione rettangolare 70x30 cm - setto spessore 30 cm. La lunghezza del setto è variabile e segue la larghezza della ciclopedonale e la fondazione ha un franco di 50 cm rispetto alla lunghezza del setto. I solai, orditi ortogonalmente ai setti, sono in c.a. pieno sp. 24 cm fatta eccezione per il tratto di attraversamento del torrente che avendo una luce maggiore sarà di spessore 40 cm. L'altezza dei singoli setti ha tenuto conto delle caratteristiche del pendio considerando di appoggiare le fondazioni sugli strati profondi e per il posizionamento è stata considerata la necessità di non interferire in alcun modo con l'alveo esistente. Le verifiche di tipo sismico presenti nella relazione sono dimensionate considerando il carico derivante da una pista ciclopedonale come previsto dalle NTC2018 (schema di carico n.5). È poi stata svolta la verifica per l'evento eccezionale di invasione del tratto ciclopedonale da parte di un mezzo pesante secondo lo schema carichi mobili previsto al cap. 5.1.3.3.5 delle NTC2018.

Vengono riportate di seguito due viste assonometriche contrapposte, allo scopo di consentire una migliore comprensione della struttura oggetto della presente relazione:

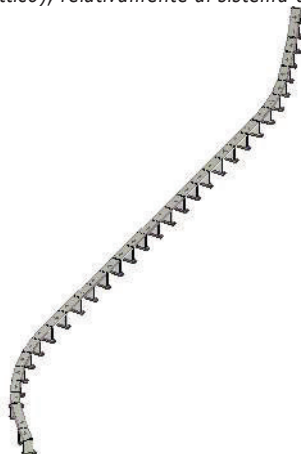
Vista Anteriore

La direzione di visualizzazione (bisettrice del cono ottico), relativamente al sistema di riferimento globale O, X, Y, Z , ha versore $(1;1;-1)$



Vista Posteriore

La direzione di visualizzazione (bisettrice del cono ottico), relativamente al sistema di riferimento globale O, X, Y, Z , ha versore $(-1;-1;-1)$



2 - NORMATIVA DI RIFERIMENTO

Le fasi di analisi e verifica della struttura sono state condotte in accordo alle seguenti disposizioni normative, per quanto applicabili in relazione al criterio di calcolo adottato dal progettista, evidenziato nel prosieguo della presente relazione:

Legge 5 novembre 1971 n. 1086 (G.U. 21 dicembre 1971 n. 321)

"Norme per la disciplina delle opere di conglomerato cementizio armato, normale e precompresso ed a struttura metallica".

Legge 2 febbraio 1974 n. 64 (G.U. 21 marzo 1974 n. 76)

"Provvedimenti per le costruzioni con particolari prescrizioni per le zone sismiche".

Indicazioni progettive per le nuove costruzioni in zone sismiche a cura del Ministero per la Ricerca scientifica - Roma 1981.

D. M. Infrastrutture Trasporti 17/01/2018 (G.U. 20/02/2018 n. 42 - Suppl. Ord. n. 8)

"Aggiornamento delle Norme tecniche per le Costruzioni".

Inoltre, in mancanza di specifiche indicazioni, ad integrazione della norma precedente e per quanto con esse non in contrasto, sono state utilizzate le indicazioni contenute nelle seguenti norme:

Circolare 21 gennaio 2019, n. 7 C.S.LL.PP. (G.U. Serie Generale n. 35 del 11/02/2019 - Suppl. Ord. n. 5)

Istruzioni per l'applicazione dell'«Aggiornamento delle "Norme tecniche per le costruzioni"» di cui al decreto ministeriale 17 gennaio 2018.

3 - MATERIALI IMPIEGATI E RESISTENZE DI CALCOLO

Tutti i materiali strutturali impiegati devono essere muniti di marcatura "CE", ed essere conformi alle prescrizioni del "REGOLAMENTO (UE) N. 305/2011 DEL PARLAMENTO EUROPEO E DEL CONSIGLIO del 9 marzo 2011", in merito ai prodotti da costruzione.

Per la realizzazione dell'opera in oggetto saranno impiegati i seguenti materiali:

MATERIALI CALCESTRUZZO ARMATO

Caratteristiche calcestruzzo armato

Nid	γ_k	$\alpha_{T,i}$	E	G	C _{Erid}	Stz	R _{ck}	R _{cm}	%R _{ck}	γ_c	f _{cd}	f _{ctd}	f _{cfm}	N	n Ac
	[N/m ³]	[1/°C]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[%]		[N/mm ²]	[N/mm ²]			[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		
Cl. C25/30_B450C - (C25/30)															
001	25.000	0,000010	31.447	13.103	60	P	30,00	-	0,85	1,50	14,11	1,19	3,07	15	002

LEGENDA:

- Nid** Numero identificativo del materiale, nella relativa tabella dei materiali.
 γ_k Peso specifico.
 $\alpha_{T,i}$ Coefficiente di dilatazione termica.
E Modulo elastico normale.
G Modulo elastico tangenziale.
C_{Erid} Coefficiente di riduzione del Modulo elastico normale per Analisi Sismica [$E_{sisma} = E \cdot C_{Erid}$].
Stz Tipo di situazione: [F] = di Fatto (Esistente); [P] = di Progetto (Nuovo).
R_{ck} Resistenza caratteristica cubica.
R_{cm} Resistenza media cubica.
%R_{ck} Percentuale di riduzione della R_{ck}
 γ_c Coefficiente parziale di sicurezza del materiale.
f_{cd} Resistenza di calcolo a compressione.
f_{ctd} Resistenza di calcolo a trazione.
f_{cfm} Resistenza media a trazione per flessione.
n Ac Identificativo, nella relativa tabella materiali, dell'acciaio utilizzato: [-] = parametro NON significativo per il materiale.

MATERIALI ACCIAIO

Caratteristiche acciaio

Nid	γ_k	$\alpha_{T,i}$	E	G	Stz	f _{yk,1} / f _{yk,2}	f _{tk,1} / f _{tk,2}	f _{yd,1} / f _{yd,2}	f _{td}	γ_s	γ_{M1}	γ_{M2}	$\gamma_{M3,SLV}$	$\gamma_{M3,SLE}$	γ_{M7}	
															NCn t	Cnt
	[N/m ³]	[1/°C]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]							
Acciaio B450C - (B450C)																
002	78.500	0,000010	210.000	80.769	P	450,00	-	391,30	-	1,15	-	-	-	-	-	-

LEGENDA:

- Nid** Numero identificativo del materiale, nella relativa tabella dei materiali.
 γ_k Peso specifico.
 $\alpha_{T,i}$ Coefficiente di dilatazione termica.
E Modulo elastico normale.
G Modulo elastico tangenziale.
Stz Tipo di situazione: [F] = di Fatto (Esistente); [P] = di Progetto (Nuovo).
f_{tk,1} Resistenza caratteristica a Rottura (per profili con t = 40 mm).
f_{tk,2} Resistenza caratteristica a Rottura (per profili con 40 mm < t = 80 mm).
f_{td} Resistenza di calcolo a Rottura (Bulloni).
 γ_s Coefficiente parziale di sicurezza allo SLV del materiale.
 γ_{M1} Coefficiente parziale di sicurezza per instabilità.

Caratteristiche acciaio

N _{id}	γ _k	α _{T, i}	E	G	Stz	f _{yk,1} / f _{yk,2}	f _{tk,1} / f _{tk,2}	f _{yd,1} / f _{yd,2}	f _{td}	γ _s	γ _{M1}	γ _{M2}	γ _{M3,SLV}	γ _{M3,SLE}	γ _{M7}	
															NCnt	Cnt
	[N/m ³]	[1/°C]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]							
γ _{M2}	Coefficiente parziale di sicurezza per sezioni tese indebolite.															
γ _{M3,SLV}	Coefficiente parziale di sicurezza per scorrimento allo SLV (Bulloni).															
γ _{M3,SLE}	Coefficiente parziale di sicurezza per scorrimento allo SLE (Bulloni).															
γ _{M7}	Coefficiente parziale di sicurezza precarico di bulloni ad alta resistenza (Bulloni - NCnt = con serraggio NON controllato; Cnt = con serraggio controllato). [-] = parametro NON significativo per il materiale.															
f _{yk,1}	Resistenza caratteristica allo snervamento (per profili con t ≤ 40 mm).															
f _{yk,2}	Resistenza caratteristica allo snervamento (per profili con 40 mm < t = 80 mm).															
f _{yd,1}	Resistenza di calcolo (per profili con t = 40 mm).															
f _{yd,2}	Resistenza di calcolo (per profili con 40 mm < t = 80 mm).															
NOTE	[-] = Parametro non significativo per il materiale.															

TENSIONI AMMISSIBILI ALLO SLE DEI VARI MATERIALI

Materiale	SL	Tensioni ammissibili allo SLE dei vari materiali	
		Tensione di verifica	σ _{d,amm} [N/mm ²]
Cls C25/30_B450C	Caratteristica(RARA) Quasi permanente	Compressione Calcestruzzo	14,94
		Compressione Calcestruzzo	11,21
Acciaio B450C	Caratteristica(RARA)	Trazione Acciaio	360,00

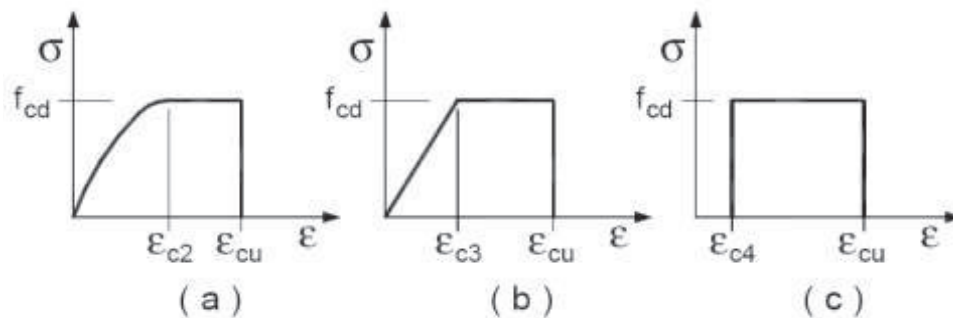
LEGENDA:

SL Stato limite di esercizio per cui si esegue la verifica.
 σ_{d,amm} Tensione ammissibile per la verifica.

I valori dei parametri caratteristici dei suddetti materiali sono riportati anche nei "Tabulati di calcolo", nella relativa sezione.

Tutti i materiali impiegati dovranno essere comunque verificati con opportune prove di laboratorio secondo le prescrizioni della vigente Normativa.

I diagrammi costitutivi degli elementi in calcestruzzo sono stati adottati in conformità alle indicazioni riportate al §4.1.2.1.2.1 del D.M. 2018; in particolare per le verifiche effettuate a pressoflessione retta e pressoflessione deviata è adottato il modello (a) riportato nella seguente figura.



Diagrammi di calcolo tensione/deformazione del calcestruzzo.

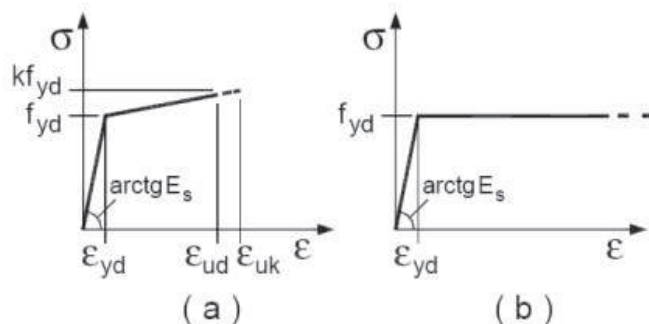
I valori di deformazione assunti sono:

ε_{c2} = 0,0020;

ε_{cu2} = 0,0035.

I diagrammi costitutivi dell'acciaio sono stati adottati in conformità alle indicazioni riportate al §4.1.2.1.2.2 del D.M. 2018; in particolare è adottato il modello elasticamente plastico tipo (b) rappresentato nella figura sulla destra.

La resistenza di calcolo è data da f_{yk}/γ_s. Il coefficiente di sicurezza γ_s si assume pari a 1,15.



4 - TERRENO DI FONDAZIONE

Le proprietà meccaniche dei terreni sono state investigate mediante specifiche prove mirate alla misurazione della velocità delle onde di taglio negli strati del sottosuolo. In particolare, è stata calcolata una velocità di propagazione equivalente delle onde di taglio con la seguente relazione (eq. [3.2.1] D.M. 2018):

$$V_{S,eq} = \frac{H}{\sum_{i=1}^N \frac{h_i}{V_{S,i}}}$$

dove:

- h_i è lo spessore dell' i -simo strato;
- $V_{S,i}$ è la velocità delle onde di taglio nell' i -simo strato;
- N è il numero totale di strati investigati;
- H è la profondità del substrato con $V_S \square 800$ m/s.

Le proprietà dei terreni sono, quindi, state ricondotte a quelle individuate nella seguente tabella, ponendo $H = 30$ m nella relazione precedente ed ottenendo il parametro $V_{S,30}$.

Categorie di sottosuolo che permettono l'utilizzo dell'approccio semplificato (Tab. 3.2.II D.M. 2018)

Categoria	Caratteristiche della superficie topografica
A	<i>Ammassi rocciosi affioranti o terreni molto rigidi</i> caratterizzati da valori di velocità delle onde di taglio superiori a 800 m/s, eventualmente comprendenti in superficie terreni di caratteristiche meccaniche più scadenti con spessore massimo pari a 3 m.
B	<i>Rocce tenere e depositi di terreni a grana grossa molto addensati o terreni a grana fina molto consistenti</i> , caratterizzati da un miglioramento delle proprietà meccaniche con la profondità e da valori di velocità equivalente compresi tra 360 m/s e 800 m/s.
C	<i>Depositi di terreni a grana grossa mediamente addensati o terreni a grana fina mediamente consistenti</i> con profondità del substrato superiori a 30 m, caratterizzati da un miglioramento delle proprietà meccaniche con la profondità e da valori di velocità equivalente compresi tra 180 m/s e 360 m/s.
D	<i>Depositi di terreni a grana grossa scarsamente addensati o di terreni a grana fina scarsamente consistenti</i> , con profondità del substrato superiori a 30 m, caratterizzati da un miglioramento delle proprietà meccaniche con la profondità e da valori di velocità equivalente compresi tra 100 e 180 m/s.
E	<i>Terreni con caratteristiche e valori di velocità equivalente riconducibili a quelle definite per le categorie C o D</i> , con profondità del substrato non superiore a 30 m.

Le indagini effettuate, mirate alla valutazione della velocità delle onde di taglio ($V_{S,30}$), permettono di classificare il profilo stratigrafico, ai fini della determinazione dell'azione sismica, di categoria **B [B - Rocce tenere e depositi di terreni a grana grossa molto addensati o terreni a grana fina molto consistenti]**.

Le costanti di sottofondo (alla Winkler) del terreno sono state corrette secondo la seguente espressione:

$$K = c \cdot K_1;$$

dove:

K_1 = costante di Winkler del terreno riferita alla piastra standard di lato $b = 30$ cm;

c = coefficiente di correzione, funzione del comportamento del terreno e della particolare geometria degli elementi di fondazione. Nel caso di "Riduzione Automatica" è dato dalle successive espressioni (Rif. *Evaluation of coefficients of subgrade reaction K. Terzaghi, 1955 p. 315*):

$$c = \left[\frac{(B + b)}{2 \cdot B} \right]^2 \quad \text{per terreni incoerenti}$$

$$c = \left(\frac{L/B + 0,5}{1,5 \cdot L/B} \right) \cdot \frac{b}{B} \quad \text{per terreni coerenti}$$

Essendo:

$b = 0,30$ m, dimensione della piastra standard;

L = lato maggiore della fondazione;

B = lato minore della fondazione.

Nel caso di stratigrafia la costante di sottofondo utilizzata nel calcolo delle **sollecitazioni** è quella del terreno a contatto con la fondazione, mentre nel calcolo dei **cedimenti** la costante di sottofondo utilizzata è calcolata come media pesata delle costanti di sottofondo presenti nel volume significativo della fondazione.

Tutti i parametri che caratterizzano i terreni di fondazione sono riportati nei "Tabulati di calcolo", nella relativa sezione. Per ulteriori dettagli si rimanda alle relazioni geologica e geotecnica.

5 - ANALISI DEI CARICHI

Un'accurata valutazione dei carichi è un requisito imprescindibile di una corretta progettazione, in particolare per le costruzioni realizzate in zona sismica. Essa, infatti, è fondamentale ai fini della determinazione delle forze sismiche, in quanto incide sulla valutazione delle masse e dei periodi propri della struttura dai quali dipendono i valori delle accelerazioni (ordinate degli spettri di progetto).

La valutazione dei carichi e dei sovraccarichi è stata effettuata in accordo con le disposizioni del punto 3.1 del **D.M. 2018**. In particolare, è stato fatto utile riferimento alle Tabelle 3.1.I e 3.1.II del D.M. 2018, per i pesi propri dei materiali e per la quantificazione e classificazione dei sovraccarichi, rispettivamente.

La valutazione dei carichi permanenti è effettuata sulle dimensioni definitive.

Le analisi effettuate, corredate da dettagliate descrizioni, oltre che nei "Tabulati di calcolo" nella relativa sezione, sono di seguito riportate:

ANALISI CARICHI

N _{id}	T. C.	Descrizione del Carico	Tipologie di Carico	Analisi carichi						
				Peso Proprio		Permanente NON Strutturale		Sovraccarico Accidentale		Carico Neve
				Descrizione	PP	Descrizione	PNS	Descrizione	SA	
001	S	Soletta ciclopedonale	Autorimessa > 30kN	*vedi le relative tabelle dei carichi	-	Pavimento e sottofondo	2.000	Traffico	5.000	0

LEGENDA:

N_{id} Numero identificativo dell'analisi di carico.

T. C. Identificativo del tipo di carico: [S] = Superficiale - [L] = Lineare - [C] = Concentrato.

PP, PNS, SA Valori, rispettivamente, del Peso Proprio, del Sovraccarico Permanente NON strutturale, del Sovraccarico Accidentale. Secondo il tipo di carico indicato nella colonna "T.C." ("S" - "L" - "C"), i valori riportati nelle colonne "PP", "PNS" e "SA", sono espressi in [N/m²] per carichi Superficiali, [N/m] per carichi Lineari, [N] per carichi Concentrati.

6 - VALUTAZIONE DELL'AZIONE SISMICA

L'azione sismica è stata valutata in conformità alle indicazioni riportate al §3.2 del D.M. 2018. particolare il procedimento per la definizione degli spettri di progetto per i vari Stati Limite per cui sono state effettuate le verifiche è stato il seguente:

- definizione della Vita Nominale e della Classe d'Uso della struttura, il cui uso combinato ha portato alla definizione del Periodo di Riferimento dell'azione sismica;
- individuazione, tramite latitudine e longitudine, dei parametri sismici di base a_g , F_0 e T_c^* per tutti e quattro gli Stati Limite previsti (SLO, SLD, SLV e SLC); l'individuazione è stata effettuata interpolando tra i 4 punti più vicini al punto di riferimento dell'edificio;
- determinazione dei coefficienti di amplificazione stratigrafica e topografica;
- calcolo del periodo T_c corrispondente all'inizio del tratto a velocità costante dello Spettro.

I dati così calcolati sono stati utilizzati per determinare gli Spettri di Progetto nelle verifiche agli Stati Limite considerate.

Si riportano di seguito le coordinate geografiche del sito rispetto al Datum **ED50**:

Latitudine	Longitudine	Altitudine
[°]	[°]	[m]
46.159274	9.587500	697

6.1 Verifiche di regolarità

Sia per la scelta del metodo di calcolo, sia per la valutazione del fattore di comportamento adottato, deve essere effettuato il controllo della regolarità della struttura. tabella seguente riepiloga, per la struttura in esame, le condizioni di regolarità in pianta ed in altezza soddisfatte.

REGOLARITÀ DELLA STRUTTURA IN PIANTA	
La distribuzione di masse e rigidezze è approssimativamente simmetrica rispetto a due direzioni ortogonali e la forma in pianta è compatta, ossia il contorno di ogni orizzontamento è convesso; il requisito può ritenersi soddisfatto, anche in presenza di rientranze in pianta, quando esse non influenzano significativamente la rigidezza nel piano dell'orizzontamento e, per ogni rientranza, l'area compresa tra il perimetro dell'orizzontamento e la linea convessa circoscritta all'orizzontamento non supera il 5% dell'area dell'orizzontamento	SI
Il rapporto tra i lati di un rettangolo in cui la costruzione risulta inscritta è inferiore a 4	SI
Ciascun orizzontamento ha una rigidezza nel proprio piano tanto maggiore della corrispondente rigidezza degli elementi strutturali verticali da potersi assumere che la sua deformazione in pianta influenzi in modo trascurabile la distribuzione delle azioni sismiche tra questi ultimi e ha resistenza sufficiente a garantire l'efficacia di tale distribuzione	SI
REGOLARITÀ DELLA STRUTTURA IN ALTEZZA	
Tutti i sistemi resistenti alle azioni orizzontali si estendono per tutta l'altezza della costruzione o, se sono presenti parti aventi differenti altezze, fino alla sommità della rispettiva parte dell'edificio	SI
Massa e rigidezza rimangono costanti o variano gradualmente, senza bruschi cambiamenti, dalla base alla sommità della costruzione (le variazioni di massa da un orizzontamento all'altro non superano il 25 %, la rigidezza non si riduce da un orizzontamento a quello sovrastante più del 30% e non aumenta più del 10%); ai fini della rigidezza si possono considerare regolari in altezza strutture dotate di pareti o nuclei in c.a. o pareti e nuclei in muratura di sezione costante sull'altezza o di telai controventati in acciaio, ai quali sia affidato almeno il 50% dell'azione sismica alla base	SI
Il rapporto tra la capacità e la domanda allo SLV non è significativamente diverso, in termini di resistenza, per orizzontamenti successivi (tale rapporto, calcolato per un generico orizzontamento, non deve differire più del 30% dall'analogo rapporto calcolato per l'orizzontamento adiacente); può fare eccezione l'ultimo orizzontamento di strutture intelaiate di almeno tre orizzontamenti	SI
Eventuali restringimenti della sezione orizzontale della costruzione avvengano con continuità da un orizzontamento al successivo; oppure avvengano in modo che il rientro di un orizzontamento non superi il 10% della dimensione corrispondente all'orizzontamento immediatamente sottostante, né il 30% della dimensione corrispondente al primo orizzontamento. Fa eccezione l'ultimo orizzontamento di costruzioni di almeno quattro orizzontamenti, per il quale non sono previste limitazioni di restringimento	SI

La rigidezza è calcolata come rapporto fra il taglio complessivamente agente al piano e δ , spostamento relativo di piano (il taglio di piano è la sommatoria delle azioni orizzontali agenti al di sopra del piano considerato). i valori calcolati ed utilizzati per le verifiche sono riportati nei "Tabulati di calcolo" nella relativa sezione.

La struttura è pertanto:

in pianta	in altezza
REGOLARE	REGOLARE

6.2 Classe di duttilità

La classe di duttilità è rappresentativa della capacità dell'edificio di dissipare energia in campo anelastico per azioni cicliche ripetute. deformazioni anelastiche devono essere distribuite nel maggior numero di elementi duttili, in particolare le travi, salvaguardando in tal modo i pilastri e soprattutto i nodi travi pilastro che sono gli elementi più fragili. D.M. 2018 definisce due tipi di comportamento strutturale:

- comportamento strutturale non-dissipativo;
- comportamento strutturale dissipativo.

Per strutture con comportamento strutturale dissipativo si distinguono due livelli di Capacità Dissipativa o Classi di Duttilità (CD).

- CD "A" (Alta);
- CD "B" (Media).

La differenza tra le due classi risiede nell'entità delle plasticizzazioni cui ci si riconduce in fase di progettazione; per ambedue le classi, onde assicurare alla struttura un comportamento dissipativo e duttile evitando rotture fragili e la formazione di meccanismi instabili impreveduti, si fa ricorso ai procedimenti tipici della gerarchia delle resistenze.

La struttura in esame è stata progettata in classe di duttilità **nessuna "NON Dissipativa"**. Nella valutazione della domanda per strutture a comportamento **NON Dissipativo** tutte le membrature e i collegamenti rimangono in campo sostanzialmente elastico. La domanda derivante dall'azione sismica e dalle

altre azioni è calcolata, in funzione dello stato limite cui ci si riferisce, ma indipendentemente dalla tipologia strutturale e senza tener conto delle non linearità del materiale, attraverso un modello elastico.

6.3 Spettri di Progetto per S.L.U. e S.L.D.

L'edificio è stato progettato per una **Vita Nominale** pari a **50** e per **Classe d'Uso** pari a **2**.

In base alle indagini geognostiche effettuate si è classificato il **suolo** di fondazione di **categoria B**, cui corrispondono i seguenti valori per i parametri necessari alla costruzione degli spettri di risposta orizzontale e verticale:

Stato Limite	a_g/g	F_0	Parametri di pericolosità sismica					
			T^*_c [s]	C_c	T_B [s]	T_c [s]	T_D [s]	S_s
SLO	0.0202	2.635	0.155	1.60	0.082	0.247	1.681	1.20
SLD	0.0256	2.619	0.180	1.55	0.093	0.279	1.703	1.20
SLV	0.0523	2.735	0.274	1.43	0.130	0.390	1.809	1.20
SLC	0.0627	2.780	0.294	1.41	0.138	0.413	1.851	1.20

Per la definizione degli spettri di risposta, oltre all'accelerazione (a_g) al suolo (dipendente dalla classificazione sismica del Comune) occorre determinare il Fattore di Comportamento (q).

Il Fattore di comportamento q è un fattore riduttivo delle forze elastiche introdotto per tenere conto delle capacità dissipative della struttura che dipende dal sistema costruttivo adottato, dalla Classe di Duttilità e dalla regolarità in altezza.

Si è inoltre assunto il **Coefficiente di Amplificazione Topografica** (S_T) pari a **1.00**.

Tali succitate caratteristiche sono riportate negli allegati "Tabulati di calcolo" al punto "DATI GENERALI ANALISI SISMICA".

Per la struttura in esame sono stati utilizzati i seguenti valori:

Stato Limite di Danno

Fattore di Comportamento (q_x) per sisma orizzontale in direzione X: **1.00**;
 Fattore di Comportamento (q_y) per sisma orizzontale in direzione Y: **1.00**;
 Fattore di Comportamento (q_z) per sisma verticale: **1.00** (se richiesto).

Stato Limite di salvaguardia della Vita

Fattore di Comportamento (q_x) per sisma orizzontale in direzione X: **1.500** ;
 Fattore di Comportamento (q_y) per sisma orizzontale in direzione Y: **1.500** ;
 Fattore di Comportamento (q_z) per sisma verticale: **1.00** (se richiesto).

Di seguito si esplicita il calcolo del fattore di comportamento per il sisma orizzontale:

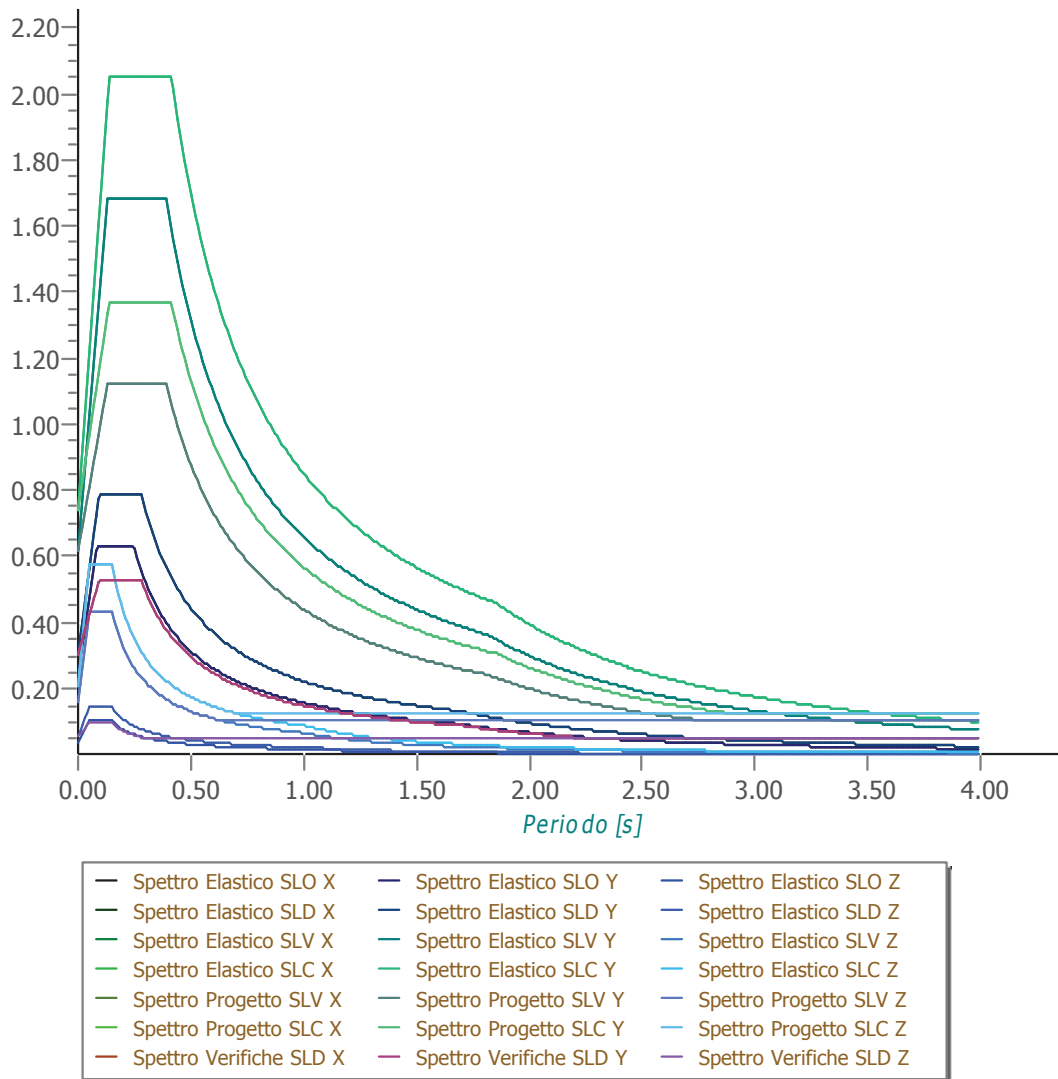
Tipologia (§7.4.3.2 D.M. 2018)	Dir. X	Dir. Y
	A pareti, miste equivalenti a pareti	A pareti, miste equivalenti a pareti
Tipologia strutturale
α_u/α_1	1	1
k_w	1.00	1.00
q_0	3.000	3.000
k_R	-	-

Per strutture a comportamento strutturale non dissipativo si adotta un fattore di comportamento q_{ND} , ridotto rispetto al valore minimo relativo alla CD"B" (Tab. 7.3.II), secondo la relazione (7.3.2) del §7.3.1 del D.M. 2018:

$$1 \leq q_{ND} = (2/3)q_{0,CD"B"} \leq 1,5$$

Gli spettri utilizzati sono riportati nella successiva figura.

Grafico degli Spettri di Risposta



6.4 Metodo di Analisi

Il calcolo delle azioni sismiche è stato eseguito in analisi dinamica modale, considerando il comportamento della struttura in regime elastico lineare.

Il numero di **modi di vibrazione** considerato (**15**) ha consentito, nelle varie condizioni, di mobilitare le seguenti percentuali delle masse della struttura:

Stato Limite	Direzione Sisma	%
salvaguardia della vita	X	92.0
salvaguardia della vita	Y	88.1
salvaguardia della vita	Z	100.0
salvaguardia della vita	Torsionale	-

Per valutare la risposta massima complessiva di una generica caratteristica E , conseguente alla sovrapposizione dei modi, si è utilizzata una tecnica di combinazione probabilistica definita CQC (*Complete Quadratic Combination - Combinazione Quadratica Completa*):

$$E = \sqrt{\sum_{i,j=1,n} \rho_{ij} \cdot E_i \cdot E_j} \quad \rho_{ij} = \frac{8 \cdot \xi^2 \cdot (1 + \beta_{ij}) \cdot \beta_{ij}^{3/2}}{(1 - \beta_{ij}^2)^2 + 4 \cdot \xi^2 \cdot \beta_{ij} \cdot (1 + \beta_{ij})^2} \quad \beta_{ij} = \frac{T_j}{T_i}$$

dove:

- n è il numero di modi di vibrazione considerati;
- ξ è il coefficiente di smorzamento viscoso equivalente espresso in percentuale;
- β_{ij} è il rapporto tra le frequenze di ciascuna coppia i - j di modi di vibrazione.

Le sollecitazioni derivanti da tali azioni sono state composte poi con quelle derivanti da carichi verticali, orizzontali non sismici secondo le varie combinazioni di carico probabilistiche. Il calcolo è stato effettuato

mediante un programma agli elementi finiti le cui caratteristiche verranno descritte nel seguito.

Il calcolo degli effetti dell'azione sismica è stato eseguito con riferimento alla struttura spaziale, tenendo cioè conto degli elementi interagenti fra loro secondo l'effettiva realizzazione escludendo i tamponamenti. Non ci sono approssimazioni su tetti inclinati, piani sfalsati o scale, solette, pareti irrigidenti e nuclei.

Si è tenuto conto delle deformabilità taglianti e flessionali degli elementi monodimensionali; muri, pareti, setti, solette sono stati correttamente schematizzati tramite elementi finiti a tre/quattro nodi con comportamento a guscio (sia a piastra che a lastra).

Sono stati considerati sei gradi di libertà per nodo; in ogni nodo della struttura sono state applicate le forze sismiche derivanti dalle masse circostanti.

Le sollecitazioni derivanti da tali forze sono state poi combinate con quelle derivanti dagli altri carichi come prima specificato.

6.5 Valutazione degli spostamenti

Gli spostamenti d_E della struttura sotto l'azione sismica di progetto allo SLV sono stati ottenuti moltiplicando per il fattore μ_d i valori d_{Ee} ottenuti dall'analisi lineare, dinamica o statica, secondo l'espressione seguente:

$$d_E = \pm \mu_d \square d_{Ee}$$

dove

$$\begin{aligned} \mu_d &= q & \text{se } T_1 \square T_c; \\ \mu_d &= 1 + (q-1) \square T_c/T_1 & \text{se } T_1 < T_c. \end{aligned}$$

In ogni caso $\mu_d \square 5q - 4$.

6.6 Combinazione delle componenti dell'azione sismica

Le azioni orizzontali dovute al sisma sulla struttura vengono convenzionalmente determinate come agenti separatamente in due direzioni tra loro ortogonali prefissate. In generale, però, le componenti orizzontali del sisma devono essere considerate come agenti simultaneamente. A tale scopo, la combinazione delle componenti orizzontali dell'azione sismica è stata tenuta in conto come segue:

- gli effetti delle azioni dovuti alla combinazione delle componenti orizzontali dell'azione sismica sono stati valutati mediante le seguenti combinazioni:

$$E_{EdX} \pm 0,30E_{EdY} \qquad E_{EdY} \pm 0,30E_{EdX}$$

dove:

E_{EdX} rappresenta gli effetti dell'azione dovuti all'applicazione dell'azione sismica lungo l'asse orizzontale X scelto della struttura;

E_{EdY} rappresenta gli effetti dell'azione dovuti all'applicazione dell'azione sismica lungo l'asse orizzontale Y scelto della struttura.

L'azione sismica verticale deve essere considerata in presenza di: elementi pressoché orizzontali con luce superiore a 20 m, elementi pressoché orizzontali precompressi, elementi a sbalzo pressoché orizzontali con luce maggiore di 5 m, travi che sostengono colonne, strutture isolate.

La combinazione della componente verticale del sisma, qualora portata in conto, con quelle orizzontali è stata tenuta in conto come segue:

- gli effetti delle azioni dovuti alla combinazione delle componenti orizzontali e verticali del sisma sono stati valutati mediante le seguenti combinazioni:

$$E_{EdX} \pm 0,30E_{EdY} \pm 0,30E_{EdZ} \qquad E_{EdY} \pm 0,30E_{EdX} \pm 0,30E_{EdZ} \qquad E_{EdZ} \pm 0,30E_{EdX} \pm 0,30E_{EdY}$$

dove:

E_{EdX} e E_{EdY} sono gli effetti dell'azione sismica nelle direzioni orizzontali prima definite;

E_{EdZ} rappresenta gli effetti dell'azione dovuti all'applicazione della componente verticale dell'azione sismica di progetto.

6.7 Eccentricità accidentali

Per valutare le eccentricità accidentali, previste in aggiunta all'eccentricità effettiva sono state considerate condizioni di carico aggiuntive ottenute applicando l'azione sismica nelle posizioni del centro di massa di ogni piano ottenute traslando gli stessi, in ogni direzione considerata, di una distanza pari a +/- 5% della dimensione massima del piano in direzione perpendicolare all'azione sismica. Si noti che la distanza precedente, nel caso di distribuzione degli elementi non strutturali fortemente irregolare in pianta, viene raddoppiata ai sensi del § 7.2.3 del D.M. 2018.

7 - AZIONI SULLA STRUTTURA

I calcoli e le verifiche sono condotti con il metodo semiprobabilistico degli stati limite secondo le indicazioni del D.M. 2018. I carichi agenti sui solai, derivanti dall'analisi dei carichi, vengono ripartiti dal programma di calcolo in modo automatico sulle membrature (travi, pilastri, pareti, solette, platee, ecc.).

I carichi dovuti ai tamponamenti, sia sulle travi di fondazione che su quelle di piano, sono schematizzati come carichi lineari agenti esclusivamente sulle aste.

Su tutti gli elementi strutturali è inoltre possibile applicare direttamente ulteriori azioni concentrate e/o distribuite (variabili con legge lineare ed agenti lungo tutta l'asta o su tratti limitati di essa).

Le azioni introdotte direttamente sono combinate con le altre (carichi permanenti, accidentali e sisma) mediante le combinazioni di carico di seguito descritte; da esse si ottengono i valori probabilistici da impiegare successivamente nelle verifiche.

7.1 Stato Limite di Salvaguardia della Vita

Le azioni sulla costruzione sono state cumulate in modo da determinare condizioni di carico tali da risultare più sfavorevoli ai fini delle singole verifiche, tenendo conto della probabilità ridotta di intervento simultaneo di tutte le azioni con i rispettivi valori più sfavorevoli, come consentito dalle norme vigenti.

Per gli stati limite ultimi sono state adottate le combinazioni del tipo:

$$\gamma_1 \cdot G_1 + \gamma_2 \cdot G_2 + \gamma \cdot P + \gamma_1 \cdot Q_{K1} + \gamma_2 \cdot \psi_2 \cdot Q_{K2} + \gamma_3 \cdot \psi_3 \cdot Q_{K3} + \dots \quad (1)$$

dove:

- G_1 rappresenta il peso proprio di tutti gli elementi strutturali; peso proprio del terreno, quando pertinente; forze indotte dal terreno (esclusi gli effetti di carichi variabili applicati al terreno); forze risultanti dalla pressione dell'acqua (quando si configurino costanti nel tempo);
- G_2 rappresenta il peso proprio di tutti gli elementi non strutturali;
- P rappresenta l'azione di pretensione e/o precompressione;
- Q azioni sulla struttura o sull'elemento strutturale con valori istantanei che possono risultare sensibilmente diversi fra loro nel tempo:
- di lunga durata: agiscono con un'intensità significativa, anche non continuativamente, per un tempo non trascurabile rispetto alla vita nominale della struttura;
 - di breve durata: azioni che agiscono per un periodo di tempo breve rispetto alla vita nominale della struttura;
- Q_{ki} rappresenta il valore caratteristico della i-esima azione variabile;
- $\gamma_g, \gamma_q, \gamma_p$ coefficienti parziali come definiti nella Tab. 2.6.I del D.M. 2018;
- ψ_{0i} sono i coefficienti di combinazione per tenere conto della ridotta probabilità di concomitanza delle azioni variabili con i rispettivi valori caratteristici.

Le **14 combinazioni** risultanti sono state costruite a partire dalle sollecitazioni caratteristiche calcolate per ogni condizione di carico elementare: ciascuna condizione di carico accidentale, a rotazione, è stata considerata sollecitazione di base (Q_{k1} nella formula precedente).

I coefficienti relativi a tali combinazioni di carico sono riportati negli allegati "Tabulati di calcolo".

In zona sismica, oltre alle sollecitazioni derivanti dalle generiche condizioni di carico statiche, devono essere considerate anche le sollecitazioni derivanti dal sisma. L'azione sismica è stata combinata con le altre azioni secondo la seguente relazione:

$$G_1 + G_2 + P + E + \sum \psi_i \cdot Q_{ki}$$

dove:

- E rappresenta l'azione sismica per lo stato limite in esame;

G_1	rappresenta peso proprio di tutti gli elementi strutturali;
G_2	rappresenta il peso proprio di tutti gli elementi non strutturali;
P	rappresenta l'azione di pretensione e/o precompressione;
ψ_{2i}	coefficiente di combinazione delle azioni variabili Q_i ;
Q_{ki}	valore caratteristico dell'azione variabile Q_i .

Gli effetti dell'azione sismica sono valutati tenendo conto delle masse associate ai seguenti carichi gravitazionali:

$$G_K + \Sigma(\psi_i \cdot Q_{ki}).$$

I valori dei coefficienti ψ_{2i} sono riportati nella seguente tabella:

Categoria/Azione	ψ_{2i}
Categoria A - Ambienti ad uso residenziale	0,3
Categoria B - Uffici	0,3
Categoria C - Ambienti suscettibili di affollamento	0,6
Categoria D - Ambienti ad uso commerciale	0,6
Categoria E - Biblioteche, archivi, magazzini e ambienti ad uso industriale	0,8
Categoria F - Rimesse e parcheggi (per autoveicoli di peso ≤ 30 kN)	0,6
Categoria G - Rimesse e parcheggi (per autoveicoli di peso > 30 kN)	0,3
Categoria H - Coperture	0,0
Categoria I - Coperture praticabili	*
Categoria K - Coperture per usi speciali (impianti, eliporti, ...)	*
Vento	0,0
Neve (a quota ≤ 1000 m s.l.m.)	0,0
Neve (a quota > 1000 m s.l.m.)	0,2
Variazioni termiche	0,0
* "Da valutarsi caso per caso"	

Le verifiche strutturali e geotecniche delle fondazioni, sono state effettuate con l'**Approccio 2** come definito al §2.6.1 del D.M. 2018, attraverso la combinazione **A1+M1+R3**. Le azioni sono state amplificate tramite i coefficienti della colonna A1 definiti nella Tab. 6.2.I del D.M. 2018.

I valori di resistenza del terreno sono stati ridotti tramite i coefficienti della colonna M1 definiti nella Tab. 6.2.II del D.M. 2018.

I valori calcolati delle resistenze totali dell'elemento strutturale sono stati divisi per i coefficienti R3 della Tab. 6.4.I del D.M. 2018 per le fondazioni superficiali.

Si è quindi provveduto a progettare le armature di ogni elemento strutturale per ciascuno dei valori ottenuti secondo le modalità precedentemente illustrate. Nella sezione relativa alle verifiche dei "Tabulati di calcolo" in allegato sono riportati, per brevità, i valori della sollecitazione relativi alla combinazione cui corrisponde il minimo valore del coefficiente di sicurezza.

7.2 Stato Limite di Danno

L'azione sismica, ottenuta dallo spettro di progetto per lo Stato Limite di Danno, è stata combinata con le altre azioni mediante una relazione del tutto analoga alla precedente:

$$G_1 + G_2 + P + E + \Sigma \psi_i \cdot Q_{ki};$$

dove:

E	rappresenta l'azione sismica per lo stato limite in esame;
G_1	rappresenta peso proprio di tutti gli elementi strutturali;
G_2	rappresenta il peso proprio di tutti gli elementi non strutturali;
P	rappresenta l'azione di pretensione e/o precompressione;
ψ_{2i}	coefficiente di combinazione delle azioni variabili Q_i ;
Q_{ki}	valore caratteristico dell'azione variabile Q_i .

Gli effetti dell'azione sismica sono valutati tenendo conto delle masse associate ai seguenti carichi gravitazionali:

$$G_K + \Sigma(\psi_i \cdot Q_{ki}).$$

I valori dei coefficienti ψ_{2i} sono riportati nella tabella di cui allo SLV.

7.3 Stati Limite di Esercizio

Allo Stato Limite di Esercizio le sollecitazioni con cui sono state semiprogettate le aste in c.a. sono state ricavate applicando le formule riportate nel D.M. 2018 al §2.5.3. Per le verifiche agli stati limite di esercizio, a seconda dei casi, si fa riferimento alle seguenti combinazioni di carico:

rara	frequente	quasi permanente
$\sum_{j \geq 1} G_{kj} + P + Q_{k1} + \sum_{i > 1} \psi_{0i} \cdot Q_{ki}$	$\sum_{j \geq 1} G_{kj} + P + \psi_{11} \cdot Q_{k1} + \sum_{i > 1} \psi_{2i} \cdot Q_{ki}$	$\sum_{j \geq 1} G_{kj} + P + \sum_{i > 1} \psi_{2i} \cdot Q_{ki}$

dove:

- G_{kj} : valore caratteristico della j-esima azione permanente;
- P_{kh} : valore caratteristico della h-esima deformazione impressa;
- Q_{k1} : valore caratteristico dell'azione variabile di base di ogni combinazione;
- Q_{ki} : valore caratteristico della i-esima azione variabile;
- ψ_{0i} : coefficiente atto a definire i valori delle azioni ammissibili di durata breve ma ancora significativi nei riguardi della possibile concomitanza con altre azioni variabili;
- ψ_{1i} : coefficiente atto a definire i valori delle azioni ammissibili ai frattili di ordine 0,95 delle distribuzioni dei valori istantanei;
- ψ_{2i} : coefficiente atto a definire i valori quasi permanenti delle azioni ammissibili ai valori medi delle distribuzioni dei valori istantanei.

Ai coefficienti ψ_{0i} , ψ_{1i} , ψ_{2i} sono attribuiti i seguenti valori:

Azione	ψ_{0i}	ψ_{1i}	ψ_{2i}
Categoria A – Ambienti ad uso residenziale	0,7	0,5	0,3
Categoria B – Uffici	0,7	0,5	0,3
Categoria C – Ambienti suscettibili di affollamento	0,7	0,7	0,6
Categoria D – Ambienti ad uso commerciale	0,7	0,7	0,6
Categoria E – Biblioteche, archivi, magazzini e ambienti ad uso industriale	1,0	0,9	0,8
Categoria F – Rimesse e parcheggi (per autoveicoli di peso \leq 30 kN)	0,7	0,7	0,6
Categoria G – Rimesse e parcheggi (per autoveicoli di peso $>$ 30 kN)	0,7	0,5	0,3
Categoria H – Coperture	0,0	0,0	0,0
Vento	0,6	0,2	0,0
Neve (a quota \leq 1000 m s.l.m.)	0,5	0,2	0,0
Neve (a quota $>$ 1000 m s.l.m.)	0,7	0,5	0,2
Variazioni termiche	0,6	0,5	0,0

In maniera analoga a quanto illustrato nel caso dello SLU le combinazioni risultanti sono state costruite a partire dalle sollecitazioni caratteristiche calcolate per ogni condizione di carico; a turno ogni condizione di carico accidentale è stata considerata sollecitazione di base [Q_{k1} nella formula (1)], con ciò dando origine a tanti valori combinati. Per ognuna delle combinazioni ottenute, in funzione dell'elemento (trave, pilastro, etc...) sono state effettuate le verifiche allo SLE (tensioni, deformazioni e fessurazione).

Negli allegati "*Tabulati Di Calcolo*" sono riportati i coefficienti relativi alle combinazioni di calcolo generate relativamente alle combinazioni di azioni "**Quasi Permanente**" (1), "**Frequente**" (2) e "**Rara**" (2).

Nelle sezioni relative alle verifiche allo SLE dei citati tabulati, inoltre, sono riportati i valori delle sollecitazioni relativi alle combinazioni che hanno originato i risultati più gravosi.

8 - CODICE DI CALCOLO IMPIEGATO

8.1 Denominazione

Nome del Software	EdiLus
Versione	BIM 2(a)

Caratteristiche del Software	Software per il calcolo di strutture agli elementi finiti per Windows
Numero di serie	11030375
Intestatario Licenza	SASSELLA E CROSIO ASSOCIATI
Produzione e Distribuzione	ACCA software S.p.A. Contrada Rosole 13 83043 BAGNOLI IRPINO (AV) - Italy Tel. 0827/69504 r.a. - Fax 0827/601235 e-mail: info@acca.it - Internet: www.acca.it

8.2 Sintesi delle funzionalità generali

Il pacchetto consente di modellare la struttura, di effettuare il dimensionamento e le verifiche di tutti gli elementi strutturali e di generare gli elaborati grafici esecutivi.

È una procedura integrata dotata di tutte le funzionalità necessarie per consentire il calcolo completo di una struttura mediante il metodo degli elementi finiti (FEM); la modellazione della struttura è realizzata tramite elementi Beam (travi e pilastri) e Shell (platee, pareti, solette, setti, travi-parete).

L'input della struttura avviene per oggetti (travi, pilastri, solai, solette, pareti, etc.) in un ambiente grafico integrato; il modello di calcolo agli elementi finiti, che può essere visualizzato in qualsiasi momento in una apposita finestra, viene generato dinamicamente dal software.

Apposite funzioni consentono la creazione e la manutenzione di archivi Sezioni, Materiali e Carichi; tali archivi sono generali, nel senso che sono creati una tantum e sono pronti per ogni calcolo, potendoli comunque integrare/modificare in ogni momento.

L'utente non può modificare il codice ma soltanto eseguire delle scelte come:

- definire i vincoli di estremità per ciascuna asta (vincoli interni) e gli eventuali vincoli nei nodi (vincoli esterni);
- modificare i parametri necessari alla definizione dell'azione sismica;
- definire condizioni di carico;
- definire gli impalcati come rigidi o meno.

Il programma è dotato di un manuale tecnico ed operativo. L'assistenza è effettuata direttamente dalla casa produttrice, mediante linea telefonica o e-mail.

Il calcolo si basa sul solutore agli elementi finiti **MICROSAP** prodotto dalla società **TESYS srl**. La scelta di tale codice è motivata dall'elevata affidabilità dimostrata e dall'ampia documentazione a disposizione, dalla quale risulta la sostanziale uniformità dei risultati ottenuti su strutture standard con i risultati internazionalmente accettati ed utilizzati come riferimento.

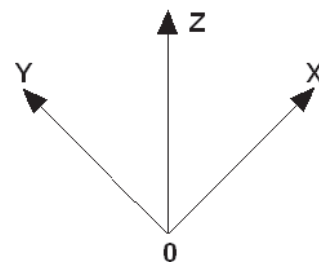
Tutti i risultati del calcolo sono forniti, oltre che in formato numerico, anche in formato grafico permettendo così di evidenziare agevolmente eventuali incongruenze.

Il programma consente la stampa di tutti i dati di input, dei dati del modello strutturale utilizzato, dei risultati del calcolo e delle verifiche dei diagrammi delle sollecitazioni e delle deformate.

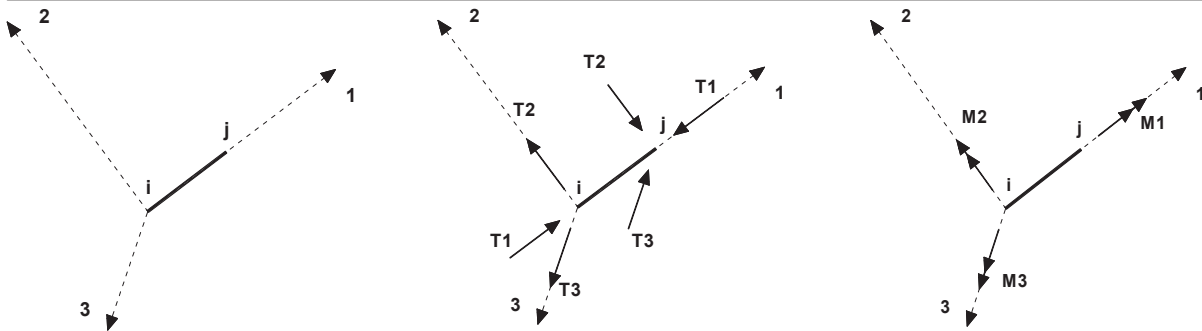
8.3 Sistemi di Riferimento

8.3.1 Riferimento globale

Il sistema di riferimento globale, rispetto al quale va riferita l'intera struttura, è costituito da una terna di assi cartesiani sinistrorsa O, X, Y, Z (X, Y, e Z sono disposti e orientati rispettivamente secondo il pollice, l'indice ed il medio della mano destra, una volta posizionati questi ultimi a 90° tra loro).



8.3.2 Riferimento locale per travi



L'elemento Trave è un classico elemento strutturale in grado di ricevere Carichi distribuiti e Carichi Nodali applicati ai due nodi di estremità; per effetto di tali carichi nascono, negli estremi, sollecitazioni di taglio, sforzo normale, momenti flettenti e torcenti.

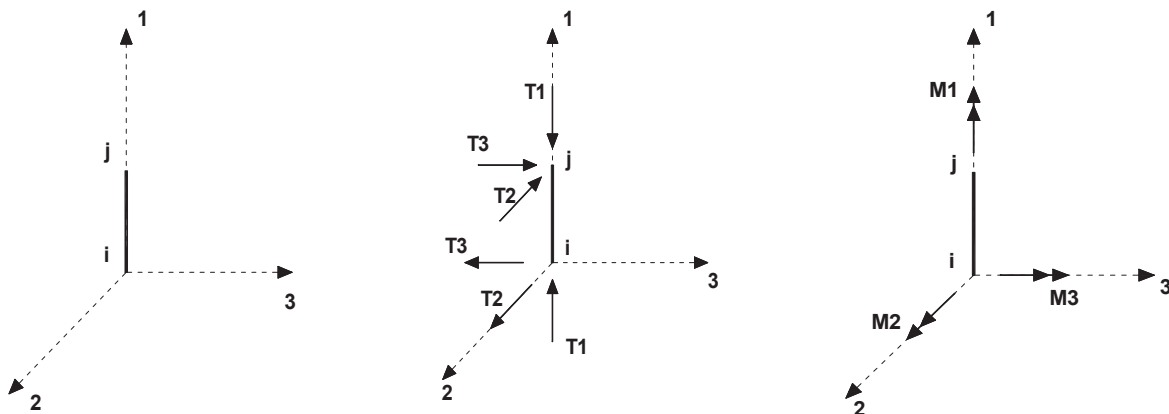
Definiti i e j (nodi iniziale e finale della Trave) viene individuato un sistema di assi cartesiani 1-2-3 locale all'elemento, con origine nel Nodo i così composto:

- asse 1 orientato dal nodo i al nodo j;
- assi 2 e 3 appartenenti alla sezione dell'elemento e coincidenti con gli assi principali d'inerzia della sezione stessa.

Le sollecitazioni verranno fornite in riferimento a tale sistema di riferimento:

1. Sollecitazione di Trazione o Compressione T_1 (agente nella direzione i-j);
2. Sollecitazioni taglienti T_2 e T_3 , agenti nei due piani 1-2 e 1-3, rispettivamente secondo l'asse 2 e l'asse 3;
3. Sollecitazioni che inducono flessione nei piani 1-3 e 1-2 (M_2 e M_3);
4. Sollecitazione torcente M_1 .

8.3.3 Riferimento locale per pilastri



Definiti i e j come i due nodi iniziale e finale del pilastro, viene individuato un sistema di assi cartesiani 1-2-3 locale all'elemento, con origine nel Nodo i così composto:

- asse 1 orientato dal nodo i al nodo j;
- asse 2 perpendicolare all' asse 1, parallelo e discorde all'asse globale Y;
- asse 3 che completa la terna destrorsa, parallelo e concorde all'asse globale X.

Tale sistema di riferimento è valido per Pilastri con angolo di rotazione pari a '0' gradi; una rotazione del pilastro nel piano XY ha l'effetto di ruotare anche tale sistema (ad es. una rotazione di '90' gradi porterebbe l'asse 2 a essere parallelo e concorde all'asse X, mentre l'asse 3 sarebbe parallelo e concorde all'asse globale Y). La rotazione non ha alcun effetto sull'asse 1 che coinciderà sempre e comunque con l'asse globale Z.

Per quanto riguarda le sollecitazioni si ha:

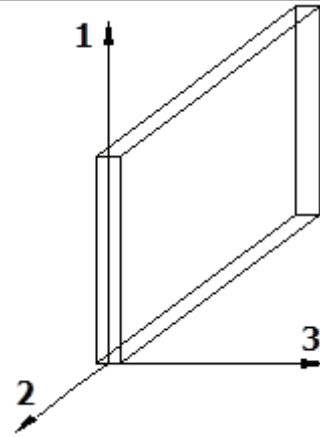
- una forza di trazione o compressione T_1 , agente lungo l'asse locale 1;
- due forze taglienti T_2 e T_3 agenti lungo i due assi locali 2 e 3;
- due vettori momento (flettente) M_2 e M_3 agenti lungo i due assi locali 2 e 3;
- un vettore momento (torcente) M_1 agente lungo l'asse locale nel piano 1.

.3.4 Riferimento locale per pareti

Una parete è costituita da una sequenza di setti; ciascun setto è caratterizzato da un sistema di riferimento locale 1-2-3 così individuato:

- asse 1, coincidente con l'asse globale Z;
- asse 2, parallelo e discorde alla linea d'asse della traccia del setto in pianta;
- asse 3, ortogonale al piano della parete, che completa la terna levogira.

Su ciascun setto l'utente ha la possibilità di applicare uno o più carichi uniformemente distribuiti comunque orientati nello spazio; le componenti di tali carichi possono essere fornite, a discrezione dell'utente, rispetto al riferimento globale X,Y,Z oppure rispetto al riferimento locale 1,2,3 appena definito.



Si rende necessario, a questo punto, meglio precisare le modalità con cui EdiLus restituisce i risultati di calcolo.

Nel modello di calcolo agli elementi finiti ciascun setto è discretizzato in una serie di elementi tipo "shell" interconnessi; il solutore agli elementi finiti integrato nel programma EdiLus, definisce un riferimento locale per ciascun elemento shell e restituisce i valori delle tensioni esclusivamente rispetto a tali riferimenti.

Il software EdiLus provvede ad omogeneizzare tutti i valori riferendoli alla terna 1-2-3. Tale operazione consente, in fase di input, di ridurre al minimo gli errori dovuti alla complessità d'immissione dei dati stessi ed allo stesso tempo di restituire all'utente dei risultati facilmente interpretabili.

Tutti i dati cioè, sia in fase di input che in fase di output, sono organizzati secondo un criterio razionale vicino al modo di operare del tecnico e svincolato dal procedimento seguito dall'elaboratore elettronico.

In tal modo ad esempio, il significato dei valori delle tensioni può essere compreso con immediatezza non solo dal progettista che ha operato con il programma ma anche da un tecnico terzo non coinvolto nell'elaborazione; entrambi, così, potranno controllare con facilità dal tabulato di calcolo, la congruità dei valori riportati.

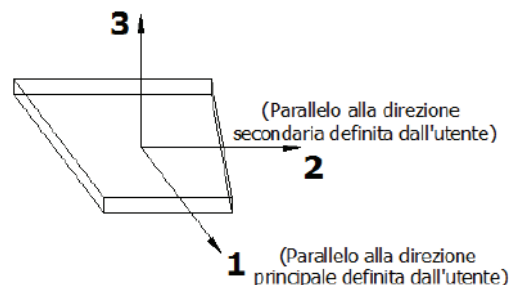
Un'ultima notazione deve essere riservata alla modalità con cui il programma fornisce le armature delle pareti, con riferimento alla faccia anteriore e posteriore.

La faccia anteriore è quella di normale uscente concorde all'asse 3 come prima definito o, identicamente, quella posta alla destra dell'osservatore che percorresse il bordo superiore della parete concordemente al verso di tracciamento.

8.3.5 Riferimento locale per solette e platee

Ciascuna soletta e platea è caratterizzata da un sistema di riferimento locale 1,2,3 così definito:

- asse 1, coincidente con la direzione principale di armatura;
- asse 2, coincidente con la direzione secondaria di armatura;
- asse 3, ortogonale al piano della parete, che completa la terna levogira.



8.4 Modello di Calcolo

Il modello della struttura viene creato automaticamente dal codice di calcolo, individuando i vari elementi strutturali e fornendo le loro caratteristiche geometriche e meccaniche.

Viene definita un'opportuna numerazione degli elementi (nodi, aste, shell) costituenti il modello, al fine di individuare celermente ed univocamente ciascun elemento nei "Tabulati di calcolo".

Qui di seguito è fornita una rappresentazione grafica dettagliata della discretizzazione operata con evidenziazione dei nodi e degli elementi.

Vista Anteriore



Vista Posteriore

Le aste in **c.a.**, sia travi che pilastri, sono schematizzate con un tratto flessibile centrale e da due tratti (braccetti) rigidi alle estremità. I nodi vengono posizionati sull'asse verticale dei pilastri, in corrispondenza dell'estradosso della trave più alta che in esso si collega. Tramite i braccetti i tratti flessibili sono quindi collegati ad esso. In questa maniera il nodo risulta perfettamente aderente alla realtà poiché vengono presi in conto tutti gli eventuali disassamenti degli elementi con gli effetti che si possono determinare, quali momenti flettenti/torcenti aggiuntivi.

Le sollecitazioni vengono determinate solo per il tratto flessibile. Sui tratti rigidi, infatti, essendo (teoricamente) nulle le deformazioni, le sollecitazioni risultano indeterminate.

Questa schematizzazione dei nodi viene automaticamente realizzata dal programma anche quando il nodo sia determinato dall'incontro di più travi senza il pilastro, o all'attacco di travi/pilastri con elementi shell.

La modellazione del materiale degli elementi in c.a., acciaio e legno segue la classica teoria dell'elasticità lineare; per cui il materiale è caratterizzato oltre che dal peso specifico, da un modulo elastico (E) e un modulo tagliante (G).

La possibile fessurazione degli elementi in c.a. è stata tenuta in conto nel modello considerando un opportuno decremento del modulo di elasticità e del modulo di taglio, nei limiti di quanto previsto dalla normativa vigente per ciascuno stato limite.

Gli eventuali elementi di **fondazione** (travi, platee, plinti, plinti su pali e pali) sono modellati assumendo un comportamento elastico-lineare sia a trazione che a compressione.

9 PROGETTO E VERIFICA DEGLI ELEMENTI STRUTTURALI

La verifica degli elementi allo SLU avviene col seguente procedimento:

- si costruiscono le combinazioni non sismiche in base al D.M. 2018, ottenendo un insieme di sollecitazioni;
- si combinano tali sollecitazioni con quelle dovute all'azione del sisma secondo quanto indicato nel §2.5.3, relazione (2.5.5) del D.M. 2018;

- per sollecitazioni semplici (flessione retta, taglio, etc.) si individuano i valori minimo e massimo con cui progettare o verificare l'elemento considerato; per sollecitazioni composte (pressoflessione retta/deviata) vengono eseguite le verifiche per tutte le possibili combinazioni e solo a seguito di ciò si individua quella che ha originato il minimo coefficiente di sicurezza.

9.1 Verifiche di Resistenza

9.1.1 Elementi in C.A.

Illustriamo, in dettaglio, il procedimento seguito in presenza di pressoflessione deviata (pilastri e trave di sezione generica):

- per tutte le terne M_x , M_y , N , individuate secondo la modalità precedentemente illustrata, si calcola il coefficiente di sicurezza in base alla formula 4.1.19 del D.M. 2018, effettuando due verifiche a pressoflessione retta con la seguente formula:

$$\left(\frac{M_{Ex}}{M_{Rx}}\right)^\alpha + \left(\frac{M_{Ey}}{M_{Ry}}\right)^\alpha \leq 1$$

dove:

- M_{Ex} , M_{Ey} sono i valori di calcolo delle due componenti di flessione retta dell'azione attorno agli assi di flessione X ed Y del sistema di riferimento locale;
- M_{Rx} , M_{Ry} sono i valori di calcolo dei momenti resistenti di pressoflessione retta corrispondenti allo sforzo assiale N_{Ed} valutati separatamente attorno agli assi di flessione.

L'esponente α può dedursi in funzione della geometria della sezione, della percentuale meccanica dell'armatura e della sollecitazione di sforzo normale agente.

- se per almeno una di queste terne la relazione 4.1.19 non è rispettata, si incrementa l'armatura variando il diametro delle barre utilizzate e/o il numero delle stesse in maniera iterativa fino a quando la suddetta relazione è rispettata per tutte le terne considerate.

Sempre quanto concerne il progetto degli elementi in c.a. illustriamo in dettaglio il procedimento seguito per le travi verificate/semiprogettate a pressoflessione retta:

- per tutte le coppie M_x , N , individuate secondo la modalità precedentemente illustrata, si calcola il coefficiente di sicurezza in base all'armatura adottata;
- se per almeno una di queste coppie esso è inferiore all'unità, si incrementa l'armatura variando il diametro delle barre utilizzate e/o il numero delle stesse in maniera iterativa fino a quando il coefficiente di sicurezza risulta maggiore o al più uguale all'unità per tutte le coppie considerate.

Per le strutture, o parti di strutture, progettate con comportamento strutturale **non dissipativo**, come il caso in esame, la capacità delle membrature soggette a flessione o pressoflessione è stato calcolato, a livello di sezione, al raggiungimento della curvatura di prima plasticizzazione ϕ_{yd} di cui al § 4.1.2.3.4.2 del DM 2018. Nei "Tabulati di calcolo", per brevità, non potendo riportare una così grossa mole di dati, si riporta la terna M_x , M_y , N , o la coppia M_x , N che ha dato luogo al minimo coefficiente di sicurezza.

Una volta semiprogettate le armature allo SLU, si procede alla verifica delle sezioni allo Stato Limite di Esercizio con le sollecitazioni derivanti dalle combinazioni rare, frequenti e quasi permanenti; se necessario, le armature vengono integrate per far rientrare le tensioni entro i massimi valori previsti. si procede alle verifiche alla deformazione, quando richiesto, ed alla fessurazione che, come è noto, sono tese ad assicurare la durabilità dell'opera nel tempo.

9.1.1.1 Fondazioni superficiali

Le metodologie, i modelli usati ed i risultati del calcolo del **carico limite** sono esposti nella relazione GEOTECNICA.

9.2 DETTAGLI STRUTTURALI

Il progetto delle strutture è stato condotto rispettando i dettagli strutturali previsti dal D.M. 2018, nel seguito illustrati. Il rispetto dei dettagli può essere evinto, oltretutto dagli elaborati grafici, anche dalle verifiche riportate nei tabulati allegati alla presente relazione.

9.2.1 Travi in c.a.

Le armature degli elementi trave sono state dimensionate seguendo i dettagli strutturali previsti al punto 4.1.6.1.1 del D.M. 2018:

$$A_s \geq A_{s,\min} = \max \left\{ 0,26 \frac{f_{ctm}}{f_{yk}} b_t d; 0,0013 b_t d \right\} \quad [\text{TR-C4-A}]$$

$$\max \{A_s; A'_s\} \leq A_{s,\max} = 0,04 A_c \quad [\text{TR-C4-B}]$$

$$A_{st} \geq A_{st,\min} = 1,5 b \text{ mm}^2 / m \quad [\text{TR-C4-C}]$$

$$p_{st} \geq p_{st,\min} = \min \{33,3 \text{ cm}; 0,8 d\} \quad [\text{TR-C4-D}]$$

$$A_{st} \geq 0,5 A_{sw} \quad [\text{TR-C4-E}]$$

$$p_{st} \geq 15 \Phi \quad [\text{TR-C4-F}]$$

dove:

- A_s e A'_s sono le aree di armature tese e compresse;
- f_{ctm} è la resistenza a trazione media del cls;
- f_{yk} è la resistenza caratteristica allo snervamento;
- b_t è la larghezza media della zona tesa della trave (pari alla larghezza della trave o dell'anima nel caso di sezioni a T);
- d è l'altezza utile della trave;
- b è lo spessore minimo dell'anima in mm;
- p_{st} è il passo delle staffe;
- A_c è l'area della sezione di cls;
- A_{st} è l'area delle staffe;
- A_{sw} è l'area totale delle armature a taglio (area delle staffe più area dei ferri piegati);
- dove Φ è il diametro delle armature longitudinali compresse.

Ai fini di un buon comportamento sismico, sono rispettate le seguenti limitazioni geometriche, ai sensi del § 7.4.6.1.1 del D.M. 2018:

$$b_t \square b_{t,\min} = 20 \text{ cm} \quad [\text{TR-LG-A}]$$

$$b_t \square b_{t,\max} = \min \{b_c + h_t; b_c\} \quad [\text{TR-LG-B}]$$

$$b_t/h_t \square (b_t/h_t)_{\min} = 0,25 \quad [\text{TR-LG-C}]$$

$$L_{zc} = 1,5 h_t \text{ (CD-A)}; L_{zc} = 1,0 h_t \text{ (CD-B)} \quad [\text{TR-LG-D}]$$

dove:

- b_t e h_t sono la base e l'altezza delle travi, rispettivamente;
- b_c è la larghezza della colonna;
- L_{zc} è la larghezza della zona dissipativa.

Inoltre, per il dimensionamento delle armature, vengono rispettate le prescrizioni del § 7.4.6.2.1 del D.M. 2018, illustrate nel seguito.

Armature longitudinali

R

$$n_{?l} > n_{?l,min} = 2 \quad [\text{TR-AL-A}]$$

$$\rho_{min} = \frac{1,4}{f_{yk}} < \rho = \frac{A_s}{bh} < \rho_{max} = \rho_{cmp} + \frac{3,5}{f_{yk}} \quad [\text{TR-AL-B}]$$

$$\rho_{cmp} \geq \rho_{cmp,min} \quad [\text{TR-AL-C}]$$

dove:

- $n_{?l}$ è il numero di barre al lembo inferiore o superiore, di diametro almeno pari a 14 mm;
- $n_{?l,min}$ è il minimo numero possibile di barre al lembo inferiore o superiore, di diametro almeno pari a 14 mm;
- ρ è il rapporto geometrico relativo all'armatura tesa (rapporto tra le aree delle armature, A_s , e l'area della sezione rettangolare, $b \times h$);
- ρ_{cmp} è il rapporto geometrico relativo all'armatura compressa;
- $\rho_{cmp,min} = 0,25 \rho$ per zone non dissipative, oppure $1/2 \rho$ per zone dissipative.
- f_{yk} è la resistenza di snervamento caratteristica dell'acciaio in MPa.

Armature trasversali

$$p_s \leq \rho_{st,max} \times m \times \begin{cases} \left[\frac{d}{4}; 1; 7m/5; \Phi_l; 2,5\Phi_4 \right]_t (D -)A \\ \left[\frac{d}{4}; 2; 2m/5; \Phi_l; 2,5\Phi_4 \right]_t (D -)B \end{cases} \quad [\text{TR-AT-A}]$$

$$\Phi_{st} \geq \Phi_{st,min} = 6 \text{ mm} \quad [\text{TR-AT-B}]$$

dove:

- d è l'altezza utile della sezione;
- Φ_l è il diametro più piccolo delle barre longitudinali utilizzate;
- Φ_{st} è il diametro più piccolo delle armature trasversali utilizzate;
- $\Phi_{st,min}$ è il minimo diametro delle staffe da normativa.

.2.2 Pilastri in c.a.

Le armature degli elementi pilastri sono state dimensionati seguendo i dettagli strutturali previsti al punto 4.1.6.1.2 del D.M. 2018, nel seguito indicati:

$$\Phi_l \geq \Phi_{l,min} = 12 \text{ mm} \quad [\text{PL-C4-A}]$$

$$i \leq i_{max} = 300 \text{ mm} \quad [\text{PL-C4-B}]$$

$$A_s \geq \rho_{st,max} \times m \times \left\{ 40, \frac{N_{Ed}}{f_y}; \Phi_l; 0,0 \right\} \times d \quad [\text{PL-C4-C}]$$

$$p_s \leq \rho_{st,max} \times m \times \left\{ 102, 2,5 \right\} \times m \quad [\text{PL-C4-D}]$$

$$\Phi_s \geq \Phi_{s,min} \times m \times \left\{ m; \frac{\Phi_{l,max}}{4} \right\} \times d \quad [\text{PL-C4-E}]$$

$$A_s \leq \rho_{st,max} \times m \times 0,4 \times d \quad [\text{PL-C4-F}]$$

dove:

- Φ_l e $\Phi_{l,min}$ sono, rispettivamente, il diametro più piccolo utilizzato ed il diametro minimo da norma delle barre longitudinali;
- i e i_{max} sono, rispettivamente, l'interasse massimo utilizzato e l'interasse massimo consentito da norma delle barre longitudinali;
- A_s è l'area totale delle armature longitudinali;
- N_{Ed} è la forza di compressione di progetto;
- f_y è la tensione di calcolo dell'acciaio;
- A_c è l'area di cls;
- p_{st} e $p_{st,max}$ sono, rispettivamente, il passo massimo utilizzato ed il passo massimo consentito da norma per le staffe;
- Φ_{st} e $\Phi_{st,min}$ sono, rispettivamente, il diametro minimo utilizzato ed il diametro minimo consentito da

- D_0 è il diametro del nucleo confinato misurato rispetto all'asse delle staffe;
- s è il passo delle staffe;
- f_{yd} è la tensione di snervamento di progetto delle staffe;
- f_{cd} è la tensione di progetto a compressione del cls.

.2.3 Nodi in c.a.

Il dimensionamento degli elementi trave e pilastro confluenti nel nodo è stato effettuato assicurando che le eccentricità delle travi rispetto ai pilastri siano inferiori ad 1/4 della larghezza del pilastro, per la direzione considerata (§ 7.4.6.1.3 D.M. 2018). staffe progettate nel nodo sono almeno pari alle staffe presenti nelle zone adiacenti al nodo del pilastro inferiore e superiore. Nel caso di nodi interamente confinati il passo minimo delle staffe nel nodo è pari al doppio di quello nelle zone adiacenti al nodo del pilastro inferiore e superiore, fino ad un massimo di 15 cm.

10 - TABULATI DI CALCOLO

Per quanto non espressamente sopra riportato, ed in particolar modo per ciò che concerne i dati numerici di calcolo, si rimanda all'allegato "Tabulati di calcolo" costituente parte integrante della presente relazione.

Morbegno, 10/07/2020

Il progettista strutturale

Ing. Alex Pellegatta

TABULATI DI CALCOLO
(Tomo 1 di 1)

OGGETTO: Realizzazione ciclopedonale

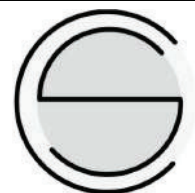
COMMITTENTE: Amministrazione comunale

Morbegno, 10/07/2020

Il Progettista

(Ing. Alex Pellegatta)

Studio Sassella e Crosio associati
via Stelvio, 118 - Morbegno
0342051013 - info@sassellacrosioassociati.it



INFORMAZIONI GENERALI

Edificio	Cemento Armato
Costruzione	Nuova
Situazione	-
Intervento	-
Comune	Civo
Provincia	Provincia di Sondrio
Oggetto	Realizzazione ciclopedonale
Parte d'opera	
Normativa di riferimento	D.M. 17/01/2018
Calcolo semplificato per siti a bassa sismicità (§ 7.0)	-
Analisi sismica	Dinamica solo Orizzontale

TIPOLOGIE DI CARICO

N _{id}	Descrizione	F+E	+/- F	CDC	Tipologie di carico		
					ψ ₀	ψ ₁	ψ ₂
0001	Carico Permanente	SI	NO	Permanente	1,00	1,00	1,00
0002	Permanenti NON Strutturali	SI	NO	Permanente	1,00	1,00	1,00
0003	Autorimessa > 30kN	SI	NO	Media	0,70	0,50	0,30
0004	Sisma X	-	-	-	-	-	-
0005	Sisma Y	-	-	-	-	-	-
0006	Sisma Z	-	-	-	-	-	-
0007	Sisma Ecc.X	-	-	-	-	-	-
0008	Sisma Ecc.Y	-	-	-	-	-	-

LEGENDA:

- N_{id}** Numero identificativo della Tipologia di Carico.
F+E Indica se la tipologia di carico considerata è AGENTE con il sisma.
+/- F Indica se la tipologia di carico è ALTERNATA (cioè considerata due volte con segno opposto) o meno.
CDC Indica la classe di durata del carico.
 NOTA: dato significativo solo per elementi in materiale legnoso.
ψ₀ Coefficiente riduttivo dei carichi allo SLU e SLE (carichi rari).
ψ₁ Coefficiente riduttivo dei carichi allo SLE (carichi frequenti).
ψ₂ Coefficiente riduttivo dei carichi allo SLE (carichi frequenti e quasi permanenti).

DATI GENERALI ANALISI SISMICA

Dati generali analisi sismica												
Ang	NV	CD	MP	Dir	TS	EcA	I _r tmp	C.S.T.	RP	RH	ξ	
[°]											[%]	
0	15	ND	ca	X Y	- -	S	N	B	SI	SI		5

LEGENDA:

- Ang** Direzione di una componente dell'azione sismica rispetto all'asse X (sistema di riferimento globale); la seconda componente dell'azione sismica e' assunta con direzione ruotata di 90 gradi rispetto alla prima.
NV Nel caso di analisi dinamica, indica il numero di modi di vibrazione considerati.
CD Classe di duttilità: [A] = Alta - [B] = Media - [ND] = Non Dissipativa - [-] = Nessuna.
MP Tipo di struttura sismo-resistente prevalente: [ca] = calcestruzzo armato - [caOld] = calcestruzzo armato esistente - [muOld] = muratura esistente - [muNew] = muratura nuova - [muArm] = muratura armata - [ac] = acciaio.
Dir Direzione del sisma.
TS Tipologia della struttura:
 Cemento armato: [T 1C] = Telai ad una sola campata - [T+C] = Telai a più campate - [P] = Pareti accoppiate o miste equivalenti a pareti- [2P NC] = Due pareti per direzione non accoppiate - [P NC] = Pareti non accoppiate - [DT] = Deformabili torsionalmente - [PI] = Pendolo inverso - [PM] = Pendolo inverso intelaiate monopiano;
 Muratura: [P] = un solo piano - [PP] = più di un piano - [C-P/MP] = muratura in pietra e/o mattoni pieni - [C-BAS] = muratura in blocchi artificiali con percentuale di foratura > 15%;
 Acciaio: [T 1C] = Telai ad una sola campata - [T+C] = Telai a più campate - [CT] = controventi concentrici diagonale tesa - [CV] = controventi concentrici a V - [M] = mensola o pendolo inverso - [TT] = telaio con tamponature.
EcA Eccentricità accidentale: [S] = considerata come condizione di carico statica aggiuntiva - [N] = Considerata come incremento delle sollecitazioni.
I_rtmp Per piani con distribuzione dei tamponamenti in pianta fortemente irregolare, l'eccentricità accidentale è stata incrementata di un fattore pari a 2: [SI] = Distribuzione tamponamenti irregolare fortemente - [NO] = Distribuzione tamponamenti regolare.
C.S.T. Categoria di sottosuolo: [A] = Ammassi rocciosi affioranti o terreni molto rigidi - [B] = Rocce tenere e depositi di terreni a grana grossa molto addensati o terreni a grana fina molto consistenti - [C] = Depositati di terreni a grana grossa mediamente addensati o terreni a grana fina mediamente consistenti - [D] = Depositati di terreni a grana grossa scarsamente addensati o di terreni a grana fina scarsamente consistenti - [E] = Terreni con caratteristiche e valori di velocità equivalente riconducibili a quelle definite per le categorie C o D.
RP Regolarità in pianta: [SI] = Struttura regolare - [NO] = Struttura non regolare.
RH Regolarità in altezza: [SI] = Struttura regolare - [NO] = Struttura non regolare.
ξ Coefficiente viscoso equivalente.
NOTE [-] = Parametro non significativo per il tipo di calcolo effettuato.

DATI GENERALI ANALISI SISMICA - FATTORI DI COMPORTAMENTO

Dir	Fattori di comportamento						
	q'	q	q ₀	K _R	α ₀ /α ₁	k _w	
X	-	1,500	3,00	-	1,00	1,00	
Y	-	1,500	3,00	-	1,00	1,00	
Z	-	1,000	-	-	-	-	

LEGENDA:

- q'** Fattore di riduzione dello spettro di risposta sismico allo SLU ridotto (Fattore di comportamento ridotto - relazione C7.3.1 circolare NTC)
q Fattore di riduzione dello spettro di risposta sismico allo SLU (Fattore di comportamento).

Fattori di comportamento

Dir	q'	q	q ₀	K _R	α _u /α ₁	k _w
q ₀	Valore di base (comprensivo di k _w).					
K _R	Fattore riduttivo funzione della regolarità in altezza : pari ad 1 per costruzioni regolari in altezza, 0,8 per costruzioni non regolari in altezza, e 0,75 per costruzioni in muratura esistenti non regolari in altezza (§ C8.5.5.1)..					
α _u /α ₁	Rapporto di sovrarigidità.					
k _w	Fattore di riduzione di q ₀ .					

Stato Limite	T _r	a _g /g	Amplif. Stratigrafica		F ₀	T [*] _c	T _B	T _C	T _D
			S _s	C _c					
	[t]					[s]	[s]	[s]	[s]
SLO	30	0,0202	1,200	1,597	2,635	0,155	0,082	0,247	1,681
SLD	50	0,0256	1,200	1,550	2,619	0,180	0,093	0,279	1,703
SLV	475	0,0523	1,200	1,426	2,735	0,274	0,130	0,390	1,809
SLC	975	0,0627	1,200	1,405	2,780	0,294	0,138	0,413	1,851

LEGENDA:

- T_r Periodo di ritorno dell'azione sismica. [t] = anni.
- a_g/g Coefficiente di accelerazione al suolo.
- S_s Coefficienti di Amplificazione Stratigrafica allo SLO/SLD/SLV/SLC.
- C_c Coefficienti di Amplificazione di T_c allo SLO/SLD/SLV/SLC.
- F₀ Valore massimo del fattore di amplificazione dello spettro in accelerazione orizzontale.
- T^{*}_c Periodo di inizio del tratto a velocità costante dello spettro in accelerazione orizzontale.
- T_B Periodo di inizio del tratto accelerazione costante dello spettro di progetto.
- T_C Periodo di inizio del tratto a velocità costante dello spettro di progetto.
- T_D Periodo di inizio del tratto a spostamento costante dello spettro di progetto.

Cl Ed	V _N	V _R	Lat.	Long.	Q _g	C _{Top}	S _T
	[t]	[t]	[°ssdc]	[°ssdc]	[m]		
2	50	50	46.159274	9.587500	697	T1	1,00

LEGENDA:

- Cl Ed Classe dell'edificio
- V_N Vita nominale ([t] = anni).
- V_R Periodo di riferimento. [t] = anni.
- Lat. Latitudine geografica del sito.
- Long. Longitudine geografica del sito.
- Q_g Altitudine geografica del sito.
- C_{Top} Categoria topografica (Vedi NOTE).
- S_T Coefficiente di amplificazione topografica.
- NOTE [-] = Parametro non significativo per il tipo di calcolo effettuato.
- Categoria topografica.
- T1: Superficie pianeggiante, pendii e rilievi isolati con inclinazione media i <= 15°.
- T2: Pendii con inclinazione media i > 15°.
- T3: Rilievi con larghezza in cresta molto minore che alla base e inclinazione media 15° <= i <= 30°.
- T4: Rilievi con larghezza in cresta molto minore che alla base e inclinazione media i > 30°.

PRINCIPALI ELEMENTI ANALISI SISMICA

Dir	M _{Str}	M _{SLU}	M _{Ecc,SLU}	M _{SLD}	M _{Ecc,SLD}	%T.M _{Ecc}	ΣV _{E_d,SLU}
	[N·s ² /m]	[N·s ² /m]	[N·s ² /m]	[N·s ² /m]	[N·s ² /m]	[%]	[N]
X	584.214	435.470	400.437	435.470	400.437	91,96	488.593
Y	584.214	435.470	383.573	435.470	383.573	88,08	488.593
Z	584.214	0	0	0	0	100,00	0

LEGENDA:

- Dir Direzione del sisma.
- M_{Str} Massa complessiva della struttura.
- M_{SLU} Massa eccitabile allo SLU.
- M_{Ecc,SLU} Massa Eccitata dal sisma allo SLU.
- M_{SLD} Massa eccitabile della struttura allo SLD, nelle direzioni X, Y, Z.
- M_{Ecc,SLD} Massa Eccitata dal sisma allo SLD.
- %T.M_{Ecc} Percentuale Totale di Masse Eccitate dal sisma.
- ΣV_{E_d,SLU} Tagliante totale, alla base, per sisma allo SLU.

RIEPILOGO MODI DI VIBRAZIONE MODI DI VIBRAZIONE N.15

Sptr	T	a _{g,0}	a _{g,v}	Γ	CM	%M.M	M _{Ecc}
	[s]	[m/s ²]	[m/s ²]			[%]	[N·s ² /m]
Modo Vibrazione n. 1							
SLU-X	0,320	1,122	0,000	-559,881	-1,4525	71,98	313.467
SLU-Y	0,320	1,122	0,000	-269,267	-0,6986	16,65	72.505
SLU-Z	0,000	0,000	0,158	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,320	0,689	0,000	-559,881	-1,4525	71,98	313.467
SLD-Y	0,320	0,689	0,000	-269,267	-0,6986	16,65	72.505
SLD-Z	0,000	0,000	0,054	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	0,689	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	0,689	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,158	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 2							
SLU-X	0,194	1,122	0,000	-160,352	-0,1530	5,90	25.713
SLU-Y	0,194	1,122	0,000	476,480	0,4548	52,14	227.033

Sptr	T	a _{g,o}	a _{g,v}	Γ	CM	%M.M	M _{Ecc}
SLU-Z	0,000	0,000	0,158	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,194	0,791	0,000	-160,352	-0,1530	5,90	25.713
SLD-Y	0,194	0,791	0,000	476,480	0,4548	52,14	227.033
SLD-Z	0,000	0,000	0,054	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	0,791	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	0,791	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,158	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 3							
SLU-X	0,212	1,122	0,000	-186,572	-0,2125	7,99	34.809
SLU-Y	0,212	1,122	0,000	213,323	0,2429	10,45	45.507
SLU-Z	0,000	0,000	0,158	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,212	0,791	0,000	-186,572	-0,2125	7,99	34.809
SLD-Y	0,212	0,791	0,000	213,323	0,2429	10,45	45.507
SLD-Z	0,000	0,000	0,054	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	0,791	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	0,791	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,158	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 4							
SLU-X	0,197	1,122	0,000	133,294	0,1311	4,08	17.767
SLU-Y	0,197	1,122	0,000	-101,097	-0,0994	2,35	10.221
SLU-Z	0,000	0,000	0,158	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,197	0,791	0,000	133,294	0,1311	4,08	17.767
SLD-Y	0,197	0,791	0,000	-101,097	-0,0994	2,35	10.221
SLD-Z	0,000	0,000	0,054	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	0,791	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	0,791	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,158	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 5							
SLU-X	0,190	1,122	0,000	16,193	0,0147	0,06	262
SLU-Y	0,190	1,122	0,000	-132,977	-0,1210	4,06	17.683
SLU-Z	0,000	0,000	0,158	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,190	0,791	0,000	16,193	0,0147	0,06	262
SLD-Y	0,190	0,791	0,000	-132,977	-0,1210	4,06	17.683
SLD-Z	0,000	0,000	0,054	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	0,791	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	0,791	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,158	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 6							
SLU-X	0,180	1,122	0,000	58,072	0,0475	0,77	3.372
SLU-Y	0,180	1,122	0,000	-82,778	-0,0678	1,57	6.852
SLU-Z	0,000	0,000	0,158	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,180	0,791	0,000	58,072	0,0475	0,77	3.372
SLD-Y	0,180	0,791	0,000	-82,778	-0,0678	1,57	6.852
SLD-Z	0,000	0,000	0,054	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	0,791	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	0,791	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,158	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 7							
SLU-X	0,170	1,122	0,000	42,988	0,0314	0,42	1.848
SLU-Y	0,170	1,122	0,000	-43,554	-0,0318	0,44	1.897
SLU-Z	0,000	0,000	0,158	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,170	0,791	0,000	42,988	0,0314	0,42	1.848
SLD-Y	0,170	0,791	0,000	-43,554	-0,0318	0,44	1.897
SLD-Z	0,000	0,000	0,054	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	0,791	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	0,791	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,158	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 8							
SLU-X	0,185	1,122	0,000	35,655	0,0309	0,29	1.271
SLU-Y	0,185	1,122	0,000	3,601	0,0031	0,00	13
SLU-Z	0,000	0,000	0,158	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,185	0,791	0,000	35,655	0,0309	0,29	1.271
SLD-Y	0,185	0,791	0,000	3,601	0,0031	0,00	13
SLD-Z	0,000	0,000	0,054	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	0,791	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	0,791	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,158	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 9							
SLU-X	0,159	1,122	0,000	-21,169	-0,0136	0,10	448
SLU-Y	0,159	1,122	0,000	28,230	0,0181	0,18	797
SLU-Z	0,000	0,000	0,158	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,159	0,791	0,000	-21,169	-0,0136	0,10	448
SLD-Y	0,159	0,791	0,000	28,230	0,0181	0,18	797
SLD-Z	0,000	0,000	0,054	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	0,791	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	0,791	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,158	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 10							
SLU-X	0,146	1,122	0,000	27,000	0,0146	0,17	729
SLU-Y	0,146	1,122	0,000	-21,378	-0,0116	0,10	457
SLU-Z	0,000	0,000	0,158	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,146	0,791	0,000	27,000	0,0146	0,17	729
SLD-Y	0,146	0,791	0,000	-21,378	-0,0116	0,10	457
SLD-Z	0,000	0,000	0,054	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	0,791	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	0,791	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,158	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 11							

Sptr	T	a _{g,o}	a _{g,v}	Γ	CM	%M.M	M _{Ecc}
SLU-X	0,122	1,089	0,000	-16,641	-0,0062	0,06	277
SLU-Y	0,122	1,089	0,000	14,704	0,0055	0,05	216
SLU-Z	0,000	0,000	0,158	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,122	0,791	0,000	-16,641	-0,0062	0,06	277
SLD-Y	0,122	0,791	0,000	14,704	0,0055	0,05	216
SLD-Z	0,000	0,000	0,054	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	0,791	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	0,791	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,158	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 12							
SLU-X	0,098	0,999	0,000	-13,676	-0,0034	0,04	187
SLU-Y	0,098	0,999	0,000	12,705	0,0031	0,04	161
SLU-Z	0,000	0,000	0,158	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,098	0,788	0,000	-13,676	-0,0034	0,04	187
SLD-Y	0,098	0,788	0,000	12,705	0,0031	0,04	161
SLD-Z	0,000	0,000	0,054	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	0,788	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	0,788	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,158	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 13							
SLU-X	0,121	1,085	0,000	11,939	0,0044	0,03	143
SLU-Y	0,121	1,085	0,000	-6,985	-0,0026	0,01	49
SLU-Z	0,000	0,000	0,158	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,121	0,791	0,000	11,939	0,0044	0,03	143
SLD-Y	0,121	0,791	0,000	-6,985	-0,0026	0,01	49
SLD-Z	0,000	0,000	0,054	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	0,791	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	0,791	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,158	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 14							
SLU-X	0,081	0,929	0,000	10,528	0,0017	0,03	111
SLU-Y	0,081	0,929	0,000	-10,090	-0,0017	0,02	102
SLU-Z	0,000	0,000	0,158	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,081	0,725	0,000	10,528	0,0017	0,03	111
SLD-Y	0,081	0,725	0,000	-10,090	-0,0017	0,02	102
SLD-Z	0,000	0,000	0,054	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	0,725	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	0,725	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,158	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 15							
SLU-X	0,139	1,122	0,000	-5,702	-0,0028	0,01	33
SLU-Y	0,139	1,122	0,000	8,958	0,0044	0,02	80
SLU-Z	0,000	0,000	0,158	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,139	0,791	0,000	-5,702	-0,0028	0,01	33
SLD-Y	0,139	0,791	0,000	8,958	0,0044	0,02	80
SLD-Z	0,000	0,000	0,054	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	0,791	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	0,791	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,158	-	-	-	-

LEGENDA:

- Sptr** Spettro di risposta considerato.
- T** Periodo del Modo di vibrazione.
- a_{g,o}** Valore dell'Accelerazione Spettrale Orizzontale, riferita al corrispondente periodo.
- a_{g,v}** Valore dell'Accelerazione Spettrale Verticale, riferita al corrispondente periodo.
- Γ** Coefficiente di partecipazione.
- CM** Coefficiente modale del modo di vibrazione.
- %M.M** Percentuale di mobilitazione delle masse nel modo di vibrazione.
- M_{Ecc}** Massa Eccitata nel modo di vibrazione.
- SLU-X** Spettro di progetto allo S.L. Ultimo per sisma in direzione X.
- SLU-Y** Spettro di progetto allo S.L. Ultimo per sisma in direzione Y.
- SLU-Z** Spettro di progetto allo S.L. Ultimo per sisma in direzione Z.
- SLD-X** Spettro di progetto allo S.L. di Danno per sisma in direzione X.
- SLD-Y** Spettro di progetto allo S.L. di Danno per sisma in direzione Y.
- SLD-Z** Spettro di progetto allo S.L. di Danno per sisma in direzione Z.
- Elast-X** Spettro Elastico per sisma in direzione X.
- Elast-Y** Spettro Elastico per sisma in direzione Y.
- Elast-Z** Spettro Elastico per sisma in direzione Z.

Pareti - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Elevazione)

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																			
Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
Piano Terra																			
Parete P2-P1										Parete P1-P2									
P	A	0000 1	-5.660	8.983	0,04524	0,04524	3,28	0004 3	-13.697	13.90 4	0,04524	0,04524	2,36	0004 4	161.013	2.603	0,04524	0,04524	7,25
	P		-5.660	13.74 3	0,04524	0,04524	5,02		-13.697	19.54 3	0,04524	0,04524	3,31		161.013	3.268	0,04524	0,04524	9,10
S	A		23.228	5.544	0,04524	0,04524	5,99		20.348	5.015	0,04524	0,04524	6,62		147.249	484	0,04524	0,04524	78,7 9
	P		23.228	6.926	0,04524	0,04524	7,49		20.348	6.326	0,04524	0,04524	8,35		147.249	324	0,04524	0,04524	52,7 5
P	A	0004 5	35.101	3.103	0,04524	0,04524	15,1 7	0066 2	12.050	15.38 6	0,04524	0,04524	2,14	0066 3	-1.645	11.66 9	0,04524	0,04524	2,71
	P		35.101	2.638	0,04524	0,04524	12,9 0		12.050	20.07 9	0,04524	0,04524	2,79		-1.645	16.45 8	0,04524	0,04524	3,82

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
S	A		2.667	677	0,04524	0,04524	48,72		30.304	2.210	0,04524	0,04524	13,15		12.838	1.997	0,04524	0,04524	14,18
	P		2.667	904	0,04524	0,04524	65,06		30.304	3.088	0,04524	0,04524	18,38		12.838	3.018	0,04524	0,04524	21,43
P	A	00664	7.435	11.855	0,04524	0,04524	2,81	01193	-8.991	1.379	0,04524	0,04524	24,55	01194	-10.800	749	0,04524	0,04524	38,27
	P		7.435	15.475	0,04524	0,04524	3,67		-8.991	1.852	0,04524	0,04524	32,98		-10.800	1.194	0,04524	0,04524	61,01
S	A		33.660	1.651	0,04524	0,04524	16,94		45.893	238	0,04524	0,04524	NS		7.133	305	0,04524	0,04524	NS
	P		33.660	2.373	0,04524	0,04524	24,35		45.893	181	0,04524	0,04524	NS		7.133	317	0,04524	0,04524	NS
P	A	01195	9.636	1.896	0,04524	0,04524	22,33	01196	38.088	2.809	0,04524	0,04524	11,56	01197	46.166	3.761	0,04524	0,04524	7,42
	P		9.636	1.934	0,04524	0,04524	22,78		38.088	3.429	0,04524	0,04524	14,11		46.166	5.206	0,04524	0,04524	10,27
S	A		-831	401	0,04524	0,04524	NS		3.121	285	0,04524	0,04524	NS		3.965	467	0,04524	0,04524	NS
	P		-831	305	0,04524	0,04524	NS		3.121	310	0,04524	0,04524	NS		3.965	353	0,04524	0,04524	93,97
P	A	01198	21.035	5.453	0,04524	0,04524	5,60	01199	11.779	7.266	0,04524	0,04524	4,27	01200	12.461	7.222	0,04524	0,04524	3,98
	P		21.035	7.456	0,04524	0,04524	7,66		11.779	10.042	0,04524	0,04524	5,91		12.461	10.773	0,04524	0,04524	5,93
S	A		117	391	0,04524	0,04524	86,13		3.220	194	0,04524	0,04524	NS		4.839	76	0,04524	0,04524	NS
	P		117	515	0,04524	0,04524	NS		6.191	220	0,04524	0,04524	NS		4.839	85	0,04524	0,04524	NS
P	A	01201	-22.720	12.729	0,04524	0,04524	2,79	01202	13.309	8.435	0,04524	0,04524	3,50	01203	8.121	9.519	0,04524	0,04524	3,53
	P		-22.720	16.928	0,04524	0,04524	3,70		13.309	12.226	0,04524	0,04524	5,07		13.420	12.114	0,04524	0,04524	4,56
S	A		8.040	384	0,04524	0,04524	81,09		5.720	121	0,04524	0,04524	NS		5.507	328	0,04524	0,04524	NS
	P		8.040	535	0,04524	0,04524	NS		5.720	88	0,04524	0,04524	NS		5.507	427	0,04524	0,04524	NS
P	A	01204	55.417	7.613	0,04524	0,04524	3,63	01205	48.452	6.228	0,04524	0,04524	4,56	01206	67.879	4.215	0,04524	0,04524	6,33
	P		55.417	10.334	0,04524	0,04524	4,92		48.452	8.417	0,04524	0,04524	6,16		67.879	5.669	0,04524	0,04524	8,51
S	A		5.609	196	0,04524	0,04524	NS		9.283	152	0,04524	0,04524	NS		9.923	281	0,04524	0,04524	NS
	P		5.609	269	0,04524	0,04524	NS		9.283	108	0,04524	0,04524	NS		9.923	377	0,04524	0,04524	NS
P	A	01207	197.146	2.874	0,04524	0,04524	4,86	02191	21.578	2.637	0,04524	0,04524	14,58	02192	-7.144	13.876	0,04524	0,04524	2,46
	P		197.146	3.871	0,04524	0,04524	6,55		21.578	2.861	0,04524	0,04524	15,82		-7.144	18.364	0,04524	0,04524	3,26
S	A		56.684	187	0,04524	0,04524	NS		-657	191	0,04524	0,04524	NS		6.226	1.450	0,04524	0,04524	29,43
	P		56.684	161	0,04524	0,04524	NS		-657	178	0,04524	0,04524	NS		10.670	1.463	0,04524	0,04524	30,07
P	A	02193	-10.912	10.435	0,04524	0,04524	3,19	02194	86.184	2.166	0,04524	0,04524	11,46	02195	1.506	2.497	0,04524	0,04524	13,16
	P		-10.912	14.348	0,04524	0,04524	4,38		86.184	2.926	0,04524	0,04524	15,48		1.506	3.357	0,04524	0,04524	17,70
S	A		7.778	1.076	0,04524	0,04524	27,39		79.795	256	0,04524	0,04524	NS		16.949	227	0,04524	0,04524	NS
	P		7.778	1.585	0,04524	0,04524	40,35		79.795	316	0,04524	0,04524	NS		21.373	110	0,04524	0,04524	NS
P	A	02196	8.633	5.300	0,04524	0,04524	6,07	02197	6.101	7.963	0,04524	0,04524	4,03	02198	-4.575	8.816	0,04524	0,04524	3,54
	P		8.633	7.137	0,04524	0,04524	8,17		6.101	10.826	0,04524	0,04524	5,48		-4.575	12.697	0,04524	0,04524	5,10
S	A		2.718	261	0,04524	0,04524	NS		1.744	422	0,04524	0,04524	72,63		643	1.451	0,04524	0,04524	22,20
	P		2.718	359	0,04524	0,04524	NS		1.744	608	0,04524	0,04524	NS		643	1.995	0,04524	0,04524	30,52
P	A	02199	-278	3.478	0,04524	0,04524	9,41	02200	-6.221	6.311	0,04524	0,04524	5,20	02201	-9.348	9.918	0,04524	0,04524	3,40
	P		-278	4.719	0,04524	0,04524	12,77		-6.221	8.676	0,04524	0,04524	7,15		-9.348	13.379	0,04524	0,04524	4,59
S	A		6.738	334	0,04524	0,04524	NS		450	429	0,04524	0,04524	78,30		1.719	1.090	0,04524	0,04524	29,90
	P		6.738	414	0,04524	0,04524	NS		450	566	0,04524	0,04524	NS		1.719	1.477	0,04524	0,04524	40,51
Piano Terra			Parete P4-P3					Parete P3-P4											
P	A	00002	0	0	0,09048	0,09048	2,28	00042	-39.891	3.564	0,09048	0,09048	2,12	00046	-40.801	2.502	0,04524	0,04524	12,65
	P		-88.328	53.871	0,04524	0,04524	-		-39.891	53.970	0,04524	0,04524	2,87		-40.801	3.901	0,04524	0,04524	19,72
S	A		0	0	0,04524	0,04524	4,61		3.972	533	0,04524	0,04524	6,86		-81.891	1.353	0,04524	0,04524	56,77
	P		9.985	9.349	0,04524	0,04524	-		11.496	6.260	0,04524	0,04524	82,33		-2.053	786	0,04524	0,04524	40,09
P	A	00047	-21.766	1.916	0,04524	0,04524	15,20	00625	-100.042	1.608	0,09048	0,09048	1,82	00626	0	0	0,09048	0,09048	1,83
	P		-21.766	3.094	0,04524	0,04524	24,55		-100.042	62.889	0,04524	0,04524	3,47		-98.328	62.685	0,04524	0,04524	-

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{dif}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{dif}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{dif}	CS
			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
S	A		-11.570	615	0,04524	0,04524	42,24		0	0	0,04524	0,04524	3,83		0	0	0,04524	0,04524	3,48
	P		-11.570	1.084	0,04524	0,04524	74,45		-16.104	12.114	0,04524	0,04524	-		-3.873	12.869	0,04524	0,04524	-
P	A	00627	0	0	0,09048	0,09048	1,94	01178	-73.342	634	0,04524	0,04524	12,44	01179	-94.252	180	0,04524	0,04524	10,52
	P		-93.780	59.928	0,04524	0,04524	-		-73.342	4.280	0,04524	0,04524	83,95		-94.252	5.295	0,04524	0,04524	NS
S	A		0	0	0,04524	0,04524	3,94		-10.455	652	0,04524	0,04524	-		-17.988	849	0,04524	0,04524	NS
	P		-8.268	11.526	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	70,02		-17.988	349	0,04524	0,04524	54,85
P	A	01180	0	0	0,04524	0,04524	13,55	01181	0	0	0,04524	0,04524	4,39	01182	0	0	0,04524	0,04524	2,29
	P		-50.408	3.727	0,04524	0,04524	-		-14.423	10.505	0,04524	0,04524	-		5.440	19.042	0,04524	0,04524	-
S	A		-11.283	854	0,04524	0,04524	NS		1.121	17	0,04524	0,04524	58,28		6.824	1.485	0,04524	0,04524	NS
	P		-11.283	133	0,04524	0,04524	53,57		1.121	759	0,04524	0,04524	NS		6.824	21	0,04524	0,04524	29,31
P	A	01183	0	0	0,04524	0,04524	1,86	01184	0	0	0,04524	0,04524	1,43	01185	-46.874	225	0,04524	0,04524	1,09
	P		-24.740	25.422	0,04524	0,04524	-		-42.573	34.553	0,04524	0,04524	-		-46.874	45.777	0,04524	0,04524	NS
S	A		2.517	31	0,04524	0,04524	25,87		4.841	115	0,04524	0,04524	70,93		5.895	84	0,04524	0,04524	NS
	P		2.517	1.703	0,04524	0,04524	NS		8.979	610	0,04524	0,04524	NS		5.895	90	0,04524	0,04524	NS
P	A	01186	-42.060	777	0,09048	0,09048	2,19	01187	0	0	0,09048	0,09048	2,39	01188	0	0	0,04524	0,04524	1,25
	P		-42.060	53.013	0,04524	0,04524	3,25		-72.612	51.621	0,04524	0,04524	-		-83.430	43.582	0,04524	0,04524	-
S	A		23.083	78	0,04524	0,04524	29,50		5.096	28	0,04524	0,04524	66,96		0	0	0,04524	0,04524	27,30
	P		29.330	1.501	0,04524	0,04524	NS		9.042	646	0,04524	0,04524	NS		3.179	1.611	0,04524	0,04524	-
P	A	01189	0	0	0,04524	0,04524	1,44	01190	0	0	0,04524	0,04524	1,82	01191	-56.184	150	0,04524	0,04524	2,72
	P		-64.470	36.268	0,04524	0,04524	-		-67.899	28.833	0,04524	0,04524	-		-56.184	18.782	0,04524	0,04524	NS
S	A		0	0	0,04524	0,04524	46,94		5.901	414	0,04524	0,04524	-		3.218	48	0,04524	0,04524	37,91
	P		3.122	937	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	NS		3.218	1.160	0,04524	0,04524	NS
P	A	01192	-27.179	648	0,04524	0,04524	4,23	02180	-35.688	218	0,04524	0,04524	6,67	02181	-69.733	1.602	0,09048	0,09048	2,14
	P		-27.179	11.261	0,04524	0,04524	73,59		-35.688	7.301	0,04524	0,04524	NS		-69.733	55.052	0,04524	0,04524	3,29
S	A		9.518	538	0,04524	0,04524	-		-6.901	80	0,04524	0,04524	NS		0	0	0,04524	0,04524	6,32
	P		0	0	0,04524	0,04524	80,29		-6.901	364	0,04524	0,04524	NS		6.795	6.889	0,04524	0,04524	-
P	A	02182	0	0	0,09048	0,09048	2,35	02183	-49.337	877	0,04524	0,04524	6,82	02184	-82.801	324	0,04524	0,04524	5,20
	P		-89.552	52.965	0,04524	0,04524	-		-49.337	7.383	0,04524	0,04524	57,42		-82.801	10.449	0,04524	0,04524	NS
S	A		0	0	0,04524	0,04524	5,87		-4.861	440	0,04524	0,04524	99,71		0	0	0,04524	0,04524	42,36
	P		8.102	7.395	0,04524	0,04524	-		-4.861	451	0,04524	0,04524	NS		-2.244	1.054	0,04524	0,04524	-
P	A	02185	0	0	0,04524	0,04524	2,26	02186	0	0	0,04524	0,04524	1,45	02187	0	0	0,09048	0,09048	2,43
	P		-87.931	24.303	0,04524	0,04524	-		-88.676	37.863	0,04524	0,04524	-		-95.194	52.112	0,04524	0,04524	-
S	A		1.899	43	0,04524	0,04524	34,27		0	0	0,04524	0,04524	14,78		0	0	0,04524	0,04524	5,48
	P		1.899	1.288	0,04524	0,04524	NS		2.324	2.983	0,04524	0,04524	-		-2.482	8.152	0,04524	0,04524	-
P	A	02188	0	0	0,04524	0,04524	3,30	02189	0	0	0,04524	0,04524	1,75	02190	0	0	0,09048	0,09048	3,07
	P		-69.113	15.993	0,04524	0,04524	-		-86.323	31.285	0,04524	0,04524	-		-87.271	45.261	0,04524	0,04524	-
S	A		0	0	0,04524	0,04524	37,34		1.252	61	0,04524	0,04524	21,75		5.943	121	0,04524	0,04524	8,23
	P		123	1.188	0,04524	0,04524	-		1.252	2.033	0,04524	0,04524	NS		5.943	5.304	0,04524	0,04524	NS
Piano Terra			Parete P6-P5										Parete P5-P6						
P	A	00022	-46.321	62.408	0,04524	0,04524	-	00048	-60.159	3.238	0,04524	0,04524	62,61	00049	-37.620	2.375	0,04524	0,04524	41,91
	P		0	0	0,09048	0,09048	1,71		-60.159	825	0,04524	0,04524	15,95		-37.620	1.168	0,04524	0,04524	20,61
S	A		3.838	8.312	0,04524	0,04524	-		-30.718	626	0,04524	0,04524	NS		-9.446	1.037	0,04524	0,04524	NS
	P		0	0	0,04524	0,04524	5,28		-45.890	98	0,04524	0,04524	76,86		-9.446	228	0,04524	0,04524	43,90
P	A	00127	-67.323	60.977	0,04524	0,04524	-	00605	-95.449	74.343	0,04524	0,04524	-	00606	-98.890	74.501	0,04524	0,04524	-
	P		0	0	0,09048	0,09048	1,82		0	0	0,09048	0,09048	1,42		0	0	0,09048	0,09048	1,43
S	A		12.293	10.112	0,04524	0,04524	-		-9.137	14.609	0,04524	0,04524	-		-7.599	15.504	0,04524	0,04524	-
	P		0	0	0,04524	0,04524	4,24		0	0	0,04524	0,04524	3,11		0	0	0,04524	0,04524	2,92
P	A	00607	-100.866	73.719	0,04524	0,04524	-	01223	-75.660	4.539	0,04524	0,04524	-	01224	-77.015	5.914	0,04524	0,04524	-

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
	P		0	0	0,09048	0,09048	1,45		0	0	0,04524	0,04524	11,79		0	0	0,04524	0,04524	9,07
S	A		-18.790	15.347	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	52,95		-19.659	204	0,04524	0,04524	54,26
	P		0	0	0,04524	0,04524	3,04		-17.329	878	0,04524	0,04524	-		-19.659	862	0,04524	0,04524	NS
P	A	01225	-53.918	4.610	0,04524	0,04524	-	01226	-23.700	12.569	0,04524	0,04524	-	01227	-1.968	23.033	0,04524	0,04524	-
	P		0	0	0,04524	0,04524	11,04		0	0	0,04524	0,04524	3,76		0	0	0,04524	0,04524	1,94
S	A		0	0	0,04524	0,04524	48,60		220	892	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	24,76
	P		-11.092	941	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	49,71		6.019	1.762	0,04524	0,04524	-
P	A	01228	-27.340	30.812	0,04524	0,04524	-	01229	-52.539	43.493	0,04524	0,04524	-	01230	-36.300	50.633	0,04524	0,04524	-
	P		0	0	0,04524	0,04524	1,55		0	0	0,04524	0,04524	1,17		0	0	0,09048	0,09048	2,34
S	A		2.639	1.974	0,04524	0,04524	-		6.442	872	0,04524	0,04524	-		7.115	60	0,04524	0,04524	NS
	P		0	0	0,04524	0,04524	22,31		0	0	0,04524	0,04524	49,97		7.115	68	0,04524	0,04524	NS
P	A	01231	-37.804	62.673	0,04524	0,04524	-	01232	-53.231	62.336	0,04524	0,04524	-	01233	-84.863	52.180	0,04524	0,04524	-
	P		0	0	0,09048	0,09048	1,67		0	0	0,09048	0,09048	1,73		0	0	0,09048	0,09048	2,39
S	A		23.979	657	0,04524	0,04524	-		19.947	1.022	0,04524	0,04524	-		4.014	2.029	0,04524	0,04524	-
	P		0	0	0,04524	0,04524	63,02		0	0	0,04524	0,04524	44,46		0	0	0,04524	0,04524	21,62
P	A	01234	-70.400	43.355	0,04524	0,04524	-	01235	-80.544	32.792	0,04524	0,04524	-	01236	-65.975	22.291	0,04524	0,04524	-
	P		0	0	0,04524	0,04524	1,22		0	0	0,04524	0,04524	1,65		0	0	0,04524	0,04524	2,35
S	A		2.351	1.122	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	84,46		2.314	1.360	0,04524	0,04524	-
	P		0	0	0,04524	0,04524	39,29		3.657	520	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	32,42
P	A	01237	-54.849	12.197	0,04524	0,04524	-	02213	-41.525	8.212	0,04524	0,04524	-	02214	-70.091	64.827	0,04524	0,04524	-
	P		0	0	0,04524	0,04524	4,18		0	0	0,04524	0,04524	6,02		0	0	0,09048	0,09048	1,67
S	A		0	0	0,04524	0,04524	69,10		-7.505	425	0,04524	0,04524	NS		4.339	8.395	0,04524	0,04524	-
	P		1.776	639	0,04524	0,04524	-		-7.505	52	0,04524	0,04524	NS		0	0	0,04524	0,04524	5,64
P	A	02215	-80.313	63.783	0,04524	0,04524	-	02216	-63.100	8.316	0,04524	0,04524	-	02217	-95.299	11.422	0,04524	0,04524	-
	P		0	0	0,09048	0,09048	1,74		0	0	0,04524	0,04524	6,25		0	0	0,04524	0,04524	4,89
S	A		6.099	9.601	0,04524	0,04524	-		-14.843	190	0,04524	0,04524	NS		-5.504	1.277	0,04524	0,04524	-
	P		0	0	0,04524	0,04524	4,91		-14.843	127	0,04524	0,04524	NS		0	0	0,04524	0,04524	35,27
P	A	02218	-91.177	28.960	0,04524	0,04524	-	02219	-90.175	45.205	0,04524	0,04524	-	02220	-97.993	62.459	0,04524	0,04524	-
	P		0	0	0,04524	0,04524	1,91		0	0	0,09048	0,09048	3,09		0	0	0,09048	0,09048	1,84
S	A		1.318	1.447	0,04524	0,04524	-		3.495	3.579	0,04524	0,04524	-		3.698	9.580	0,04524	0,04524	-
	P		0	0	0,04524	0,04524	30,55		0	0	0,04524	0,04524	12,28		0	0	0,04524	0,04524	4,58
P	A	02221	-62.368	19.074	0,04524	0,04524	-	02222	-77.963	37.290	0,04524	0,04524	-	02223	-82.785	52.099	0,04524	0,04524	-
	P		0	0	0,04524	0,04524	2,72		0	0	0,04524	0,04524	1,44		0	0	0,09048	0,09048	2,39
S	A		-1.579	1.357	0,04524	0,04524	-		2.569	2.312	0,04524	0,04524	-		2.654	6.124	0,04524	0,04524	-
	P		0	0	0,04524	0,04524	32,84		0	0	0,04524	0,04524	19,05		0	0	0,04524	0,04524	7,19
Piano Terra			Parete P8-P7										Parete P7-P8						
P	A	00050	44.635	2.059	0,04524	0,04524	27,63	00051	-11.347	900	0,04524	0,04524	28,51	00126	-38.956	20.197	0,04524	0,04524	1,96
	P		44.635	1.405	0,04524	0,04524	18,86		-11.347	1.605	0,04524	0,04524	50,85		-38.956	25.034	0,04524	0,04524	2,43
S	A		49.449	91	0,04524	0,04524	NS		-2.477	612	0,04524	0,04524	NS		-3.666	4.586	0,04524	0,04524	7,64
	P		49.449	353	0,04524	0,04524	NS		-2.477	394	0,04524	0,04524	73,00		-3.666	5.864	0,04524	0,04524	9,77
P	A	00128	-28.681	19.762	0,04524	0,04524	2,29	00615	-31.842	25.133	0,04524	0,04524	1,80	00616	-30.674	25.274	0,04524	0,04524	1,84
	P		-28.681	20.912	0,04524	0,04524	2,42		-31.842	26.752	0,04524	0,04524	1,92		-30.674	26.158	0,04524	0,04524	1,90
S	A		-974	3.459	0,04524	0,04524	12,16		-1.282	4.987	0,04524	0,04524	8,69		-724	4.968	0,04524	0,04524	8,86
	P		-974	3.658	0,04524	0,04524	12,86		-1.282	5.124	0,04524	0,04524	8,93		-724	5.018	0,04524	0,04524	8,95
P	A	00617	-33.788	24.664	0,04524	0,04524	1,84	01208	-29.989	1.731	0,04524	0,04524	30,15	01209	-36.431	1.926	0,04524	0,04524	24,35
	P		-33.788	26.402	0,04524	0,04524	1,97		-29.989	1.593	0,04524	0,04524	27,75		-36.431	2.004	0,04524	0,04524	25,34
S	A		1.510	4.395	0,04524	0,04524	9,25		11.798	274	0,04524	0,04524	NS		-4.562	441	0,04524	0,04524	NS
	P		1.510	4.778	0,04524	0,04524	10,05		11.798	241	0,04524	0,04524	NS		-4.562	365	0,04524	0,04524	NS
P	A	01210	-23.854	1.370	0,04524	0,04524	26,25	01211	-6.541	4.113	0,04524	0,04524	9,71	01212	4.636	7.741	0,04524	0,04524	5,24
	P		-23.854	1.801	0,04524	0,04524	34,51		-6.541	4.654	0,04524	0,04524	10,98		4.636	8.354	0,04524	0,04524	5,66

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{dif}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{dif}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{dif}	CS
			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
S	A		-5.329	346	0,04524	0,04524	NS		300	295	0,04524	0,04524	NS		851	642	0,04524	0,04524	72,45
	P		-5.329	376	0,04524	0,04524	NS		300	350	0,04524	0,04524	NS		851	611	0,04524	0,04524	68,95
P	A	01213	-32.469	11.033	0,04524	0,04524	4,10	01214	-16.917	14.974	0,04524	0,04524	2,91	01215	-12.617	18.477	0,04524	0,04524	2,34
	P		-32.469	11.782	0,04524	0,04524	4,38		-16.917	15.960	0,04524	0,04524	3,10		-12.617	19.603	0,04524	0,04524	2,49
S	A		860	696	0,04524	0,04524	60,64		3.547	285	0,04524	0,04524	NS		1.941	74	0,04524	0,04524	NS
	P		860	730	0,04524	0,04524	63,60		2.060	289	0,04524	0,04524	NS		1.941	73	0,04524	0,04524	NS
P	A	01216	-25.387	21.093	0,04524	0,04524	2,12	01217	-29.433	21.115	0,04524	0,04524	2,09	01218	-23.893	17.857	0,04524	0,04524	2,46
	P		-25.387	22.379	0,04524	0,04524	2,25		-29.433	22.957	0,04524	0,04524	2,27		-23.893	19.204	0,04524	0,04524	2,65
S	A		3.681	739	0,04524	0,04524	54,83		29	328	0,04524	0,04524	NS		1.720	753	0,04524	0,04524	54,52
	P		3.681	801	0,04524	0,04524	59,43		29	286	0,04524	0,04524	NS		1.720	810	0,04524	0,04524	58,64
P	A	01219	-2.678	14.994	0,04524	0,04524	2,79	01220	-20.251	11.947	0,04524	0,04524	3,68	01221	3.196	7.850	0,04524	0,04524	5,30
	P		-2.678	16.029	0,04524	0,04524	2,98		-20.251	12.744	0,04524	0,04524	3,92		3.196	8.298	0,04524	0,04524	5,60
S	A		2.856	359	0,04524	0,04524	NS		5.847	169	0,04524	0,04524	NS		4.778	437	0,04524	0,04524	99,06
	P		2.856	406	0,04524	0,04524	NS		5.847	130	0,04524	0,04524	NS		4.778	442	0,04524	0,04524	NS
P	A	01222	58.916	4.118	0,04524	0,04524	8,89	02202	-16.972	2.557	0,04524	0,04524	14,85	02203	-30.308	21.634	0,04524	0,04524	2,09
	P		58.916	4.163	0,04524	0,04524	8,99		-16.972	3.128	0,04524	0,04524	18,16		-30.308	22.995	0,04524	0,04524	2,22
S	A		23.400	239	0,04524	0,04524	NS		-3.546	165	0,04524	0,04524	NS		22	2.518	0,04524	0,04524	16,44
	P		23.400	207	0,04524	0,04524	NS		-3.546	212	0,04524	0,04524	NS		22	2.699	0,04524	0,04524	17,62
P	A	02204	-36.289	21.528	0,04524	0,04524	2,04	02205	10.723	3.228	0,04524	0,04524	14,01	02206	-31.490	3.732	0,04524	0,04524	12,39
	P		-36.289	23.861	0,04524	0,04524	2,27		10.723	3.073	0,04524	0,04524	13,34		-31.490	3.892	0,04524	0,04524	12,92
S	A		80	3.372	0,04524	0,04524	12,21		27.889	193	0,04524	0,04524	NS		6.391	408	0,04524	0,04524	98,16
	P		80	3.632	0,04524	0,04524	13,16		27.889	120	0,04524	0,04524	NS		6.391	444	0,04524	0,04524	NS
P	A	02207	-30.092	10.087	0,04524	0,04524	4,46	02208	-34.109	15.565	0,04524	0,04524	2,91	02209	-31.011	21.252	0,04524	0,04524	2,12
	P		-30.092	10.760	0,04524	0,04524	4,76		-34.109	16.661	0,04524	0,04524	3,12		-31.011	22.694	0,04524	0,04524	2,27
S	A		759	504	0,04524	0,04524	88,20		1.549	1.239	0,04524	0,04524	34,82		-2.059	3.208	0,04524	0,04524	13,76
	P		759	502	0,04524	0,04524	87,85		1.549	1.269	0,04524	0,04524	35,66		-2.059	3.242	0,04524	0,04524	13,91
P	A	02210	-32.255	6.714	0,04524	0,04524	6,70	02211	-32.976	12.899	0,04524	0,04524	3,51	02212	-31.293	18.397	0,04524	0,04524	2,46
	P		-32.255	7.208	0,04524	0,04524	7,19		-32.976	13.771	0,04524	0,04524	3,75		-31.293	19.558	0,04524	0,04524	2,62
S	A		1.693	469	0,04524	0,04524	88,15		531	833	0,04524	0,04524	52,37		1.264	1.969	0,04524	0,04524	21,95
	P		1.693	501	0,04524	0,04524	94,16		531	846	0,04524	0,04524	53,19		1.264	2.014	0,04524	0,04524	22,46
Piano Terra			Parete P9-P10										Parete P9-P10						
P	A	00003	-47.033	18.944	0,04524	0,04524	2,64	00041	-43.410	19.506	0,04524	0,04524	2,55	00052	7.894	1.497	0,04524	0,04524	28,99
	P		-47.033	23.800	0,04524	0,04524	2,10		-43.410	20.002	0,04524	0,04524	2,48		7.894	1.058	0,04524	0,04524	41,02
S	A		-2.378	4.087	0,04524	0,04524	10,93		-383	4.917	0,04524	0,04524	9,03		0	0	0,04524	0,04524	-
	P		-2.378	5.265	0,04524	0,04524	8,48		-383	4.571	0,04524	0,04524	9,72		25.569	195	0,04524	0,04524	NS
P	A	00053	-19.080	596	0,04524	0,04524	78,36	00539	-47.036	23.387	0,04524	0,04524	2,14	00540	-43.400	22.861	0,04524	0,04524	2,17
	P		-19.080	1.166	0,04524	0,04524	40,05		-47.036	26.106	0,04524	0,04524	1,92		-43.400	27.169	0,04524	0,04524	1,83
S	A		-4.498	511	0,04524	0,04524	87,91		-167	4.291	0,04524	0,04524	10,35		-1.250	4.215	0,04524	0,04524	10,56
	P		-4.498	361	0,04524	0,04524	NS		-167	4.866	0,04524	0,04524	9,12		-496	5.252	0,04524	0,04524	8,46
P	A	00541	-50.498	24.246	0,04524	0,04524	2,08	01133	-42.452	1.628	0,04524	0,04524	30,43	01134	-49.194	1.912	0,04524	0,04524	26,33
	P		-50.498	26.717	0,04524	0,04524	1,89		-42.452	1.638	0,04524	0,04524	30,24		-49.194	2.125	0,04524	0,04524	23,69
S	A		-6.188	5.190	0,04524	0,04524	8,70		-1.923	330	0,04524	0,04524	NS		-8.925	371	0,04524	0,04524	NS
	P		-6.188	5.477	0,04524	0,04524	8,24		-1.923	280	0,04524	0,04524	NS		-8.925	300	0,04524	0,04524	NS
P	A	01135	-38.782	1.150	0,04524	0,04524	42,69	01136	-22.898	3.951	0,04524	0,04524	11,94	01137	-10.286	7.740	0,04524	0,04524	5,90
	P		-38.782	1.596	0,04524	0,04524	30,76		-22.898	4.701	0,04524	0,04524	10,03		-10.286	8.836	0,04524	0,04524	5,16

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
S	A		-6.238	352	0,04524	0,04524	NS		-351	263	0,04524	0,04524	NS		3.079	648	0,04524	0,04524	67,89
	P		-6.238	353	0,04524	0,04524	NS		-351	331	0,04524	0,04524	NS		3.079	575	0,04524	0,04524	76,51
P	A	01138	-23.477	10.417	0,04524	0,04524	4,53	01139	-28.853	14.129	0,04524	0,04524	3,39	01140	-24.248	17.411	0,04524	0,04524	2,72
	P		-23.477	11.827	0,04524	0,04524	3,99		-28.853	16.011	0,04524	0,04524	2,99		-24.248	19.674	0,04524	0,04524	2,41
S	A		899	615	0,04524	0,04524	71,97		4.283	294	0,04524	0,04524	NS		2.468	71	0,04524	0,04524	NS
	P		899	704	0,04524	0,04524	62,87		4.283	324	0,04524	0,04524	NS		2.468	63	0,04524	0,04524	NS
P	A	01141	-40.350	19.929	0,04524	0,04524	2,47	01142	-34.780	19.870	0,04524	0,04524	2,45	01143	-38.822	16.794	0,04524	0,04524	2,92
	P		-40.350	22.327	0,04524	0,04524	2,21		-34.780	22.958	0,04524	0,04524	2,12		-38.822	19.239	0,04524	0,04524	2,55
S	A		3.819	750	0,04524	0,04524	58,53		3.485	356	0,04524	0,04524	NS		2.558	722	0,04524	0,04524	61,02
	P		3.819	789	0,04524	0,04524	55,64		3.485	269	0,04524	0,04524	NS		2.558	841	0,04524	0,04524	52,39
P	A	01144	-24.503	14.118	0,04524	0,04524	3,35	01145	-27.927	11.270	0,04524	0,04524	4,24	01146	-22.373	7.409	0,04524	0,04524	6,36
	P		-24.503	16.101	0,04524	0,04524	2,94		-27.927	12.787	0,04524	0,04524	3,74		-22.373	8.339	0,04524	0,04524	5,65
S	A		1.662	339	0,04524	0,04524	NS		4.389	150	0,04524	0,04524	NS		3.089	471	0,04524	0,04524	93,40
	P		1.662	394	0,04524	0,04524	NS		4.389	130	0,04524	0,04524	NS		3.089	519	0,04524	0,04524	84,76
P	A	01147	14.543	1.016	0,04524	0,04524	41,91	02147	-32.828	2.275	0,04524	0,04524	21,26	02148	-43.662	20.628	0,04524	0,04524	2,41
	P		5.178	4.273	0,04524	0,04524	10,23		-32.259	2.898	0,04524	0,04524	16,67		-43.662	22.745	0,04524	0,04524	2,18
S	A		13.504	187	0,04524	0,04524	NS		-4.421	131	0,04524	0,04524	NS		1.913	2.431	0,04524	0,04524	18,16
	P		13.504	143	0,04524	0,04524	NS		-4.421	177	0,04524	0,04524	NS		1.913	2.787	0,04524	0,04524	15,84
P	A	02149	-48.701	20.296	0,04524	0,04524	2,48	02150	-17.406	2.482	0,04524	0,04524	18,73	02151	-46.846	3.542	0,04524	0,04524	14,13
	P		-48.701	23.651	0,04524	0,04524	2,13		-17.406	2.575	0,04524	0,04524	18,06		-46.846	3.982	0,04524	0,04524	12,57
S	A		1.427	3.022	0,04524	0,04524	14,62		12.161	136	0,04524	0,04524	NS		78	396	0,04524	0,04524	NS
	P		1.427	3.362	0,04524	0,04524	13,15		12.161	83	0,04524	0,04524	NS		78	464	0,04524	0,04524	95,61
P	A	02152	-47.055	9.525	0,04524	0,04524	5,26	02153	-44.711	14.664	0,04524	0,04524	3,40	02154	-45.395	19.807	0,04524	0,04524	2,52
	P		-47.055	10.797	0,04524	0,04524	4,64		-44.711	16.706	0,04524	0,04524	2,98		-45.395	22.928	0,04524	0,04524	2,18
S	A		1.499	466	0,04524	0,04524	94,82		571	1.137	0,04524	0,04524	38,96		-941	3.030	0,04524	0,04524	14,68
	P		1.499	531	0,04524	0,04524	83,21		571	1.336	0,04524	0,04524	33,16		-941	3.452	0,04524	0,04524	12,89
P	A	02155	-42.772	6.353	0,04524	0,04524	7,80	02156	-46.355	12.175	0,04524	0,04524	4,11	02157	-43.809	16.696	0,04524	0,04524	2,98
	P		-42.772	7.252	0,04524	0,04524	6,84		-46.355	13.814	0,04524	0,04524	3,62		-43.809	19.044	0,04524	0,04524	2,61
S	A		109	445	0,04524	0,04524	99,68		350	738	0,04524	0,04524	60,06		-366	1.819	0,04524	0,04524	24,42
	P		109	517	0,04524	0,04524	85,80		350	849	0,04524	0,04524	52,21		-366	2.140	0,04524	0,04524	20,75
Piano Terra			Parete P11-P12										Parete P11-P12						
P	A	00004	-55.308	21.841	0,04524	0,04524	2,34	00040	-45.996	20.736	0,04524	0,04524	2,41	00054	-842	1.177	0,04524	0,04524	37,79
	P		-55.308	19.178	0,04524	0,04524	2,66		-45.996	17.226	0,04524	0,04524	2,90		-842	957	0,04524	0,04524	46,47
S	A		805	4.919	0,04524	0,04524	9,00		1.830	4.825	0,04524	0,04524	9,15		1.780	11	0,04524	0,04524	NS
	P		805	4.522	0,04524	0,04524	9,79		1.830	4.260	0,04524	0,04524	10,36		20.319	24	0,04524	0,04524	NS
P	A	00055	-19.925	653	0,04524	0,04524	71,68	00054	-49.975	25.459	0,04524	0,04524	1,98	00055	-49.032	24.676	0,04524	0,04524	2,04
	P		-19.925	774	0,04524	0,04524	60,47		-49.975	22.106	0,04524	0,04524	2,28		-49.032	23.810	0,04524	0,04524	2,11
S	A		-5.250	469	0,04524	0,04524	95,98		-3.458	5.091	0,04524	0,04524	8,80		-1.431	4.612	0,04524	0,04524	9,66
	P		-5.250	392	0,04524	0,04524	NS		-3.458	4.333	0,04524	0,04524	10,34		-1.431	4.731	0,04524	0,04524	9,42
P	A	00056	-59.986	26.375	0,04524	0,04524	1,96	01118	-48.119	1.705	0,04524	0,04524	29,45	01119	-58.788	2.085	0,04524	0,04524	24,70
	P		-59.986	22.742	0,04524	0,04524	2,27		-48.119	1.495	0,04524	0,04524	33,59		-58.788	1.852	0,04524	0,04524	27,80
S	A		-8.729	5.506	0,04524	0,04524	8,25		-7.903	295	0,04524	0,04524	NS		-10.164	290	0,04524	0,04524	NS
	P		-8.729	4.667	0,04524	0,04524	9,74		-7.903	328	0,04524	0,04524	NS		-10.164	297	0,04524	0,04524	NS
P	A	01120	-42.931	1.334	0,04524	0,04524	37,17	01121	-26.995	4.370	0,04524	0,04524	10,91	01122	-13.593	8.416	0,04524	0,04524	5,47

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{dif}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{dif}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{dif}	CS
			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
	P		-42.931	1.248	0,04524	0,04524	39,74		-26.995	3.986	0,04524	0,04524	11,96		-13.593	7.623	0,04524	0,04524	6,04
S	A		-9.245	322	0,04524	0,04524	NS		-601	293	0,04524	0,04524	NS		3.072	563	0,04524	0,04524	78,14
	P		-9.245	365	0,04524	0,04524	NS		-601	274	0,04524	0,04524	NS		3.072	620	0,04524	0,04524	70,96
P	A	01123	-26.543	11.305	0,04524	0,04524	4,21	01124	-31.422	15.327	0,04524	0,04524	3,14	01125	-26.405	16.459	0,04524	0,04524	2,89
	P		-26.543	10.218	0,04524	0,04524	4,66		-31.422	13.819	0,04524	0,04524	3,49		-26.405	14.585	0,04524	0,04524	3,26
S	A		1.460	670	0,04524	0,04524	65,96		2.300	315	0,04524	0,04524	NS		2.943	72	0,04524	0,04524	NS
	P		1.460	612	0,04524	0,04524	72,21		2.300	316	0,04524	0,04524	NS		2.943	70	0,04524	0,04524	NS
P	A	01126	-36.699	21.569	0,04524	0,04524	2,26	01127	-40.684	21.767	0,04524	0,04524	2,27	01128	-48.150	18.308	0,04524	0,04524	2,74
	P		-36.699	19.165	0,04524	0,04524	2,55		-40.684	19.540	0,04524	0,04524	2,52		-48.150	16.506	0,04524	0,04524	3,04
S	A		5.574	861	0,04524	0,04524	50,74		4.580	360	0,04524	0,04524	NS		2.339	786	0,04524	0,04524	56,09
	P		5.574	689	0,04524	0,04524	63,40		4.580	224	0,04524	0,04524	NS		2.339	728	0,04524	0,04524	60,55
P	A	01129	-36.584	15.345	0,04524	0,04524	3,18	01130	-39.037	12.232	0,04524	0,04524	4,02	01131	-34.436	8.013	0,04524	0,04524	6,06
	P		-36.584	13.880	0,04524	0,04524	3,52		-39.037	11.043	0,04524	0,04524	4,45		-34.436	7.237	0,04524	0,04524	6,71
S	A		1.735	377	0,04524	0,04524	NS		3.683	114	0,04524	0,04524	NS		2.537	502	0,04524	0,04524	87,77
	P		1.735	327	0,04524	0,04524	NS		3.683	154	0,04524	0,04524	NS		2.537	459	0,04524	0,04524	95,99
P	A	01132	5.647	3.718	0,04524	0,04524	11,75	02136	-36.716	2.600	0,04524	0,04524	18,79	02137	-45.712	22.294	0,04524	0,04524	2,24
	P		5.647	3.227	0,04524	0,04524	13,53		-36.716	2.403	0,04524	0,04524	20,33		-45.712	19.460	0,04524	0,04524	2,57
S	A		10.955	147	0,04524	0,04524	NS		-4.772	133	0,04524	0,04524	NS		2.638	2.798	0,04524	0,04524	15,74
	P		11.816	150	0,04524	0,04524	NS		-4.772	132	0,04524	0,04524	NS		2.638	2.443	0,04524	0,04524	18,03
P	A	02138	-58.215	22.416	0,04524	0,04524	2,29	02139	-32.895	3.168	0,04524	0,04524	15,27	02140	-53.381	4.141	0,04524	0,04524	12,28
	P		-58.215	19.945	0,04524	0,04524	2,58		-32.895	2.823	0,04524	0,04524	17,14		-53.381	3.697	0,04524	0,04524	13,75
S	A		3.174	3.303	0,04524	0,04524	13,32		8.620	91	0,04524	0,04524	NS		-1.997	441	0,04524	0,04524	NS
	P		3.174	2.829	0,04524	0,04524	15,55		8.620	74	0,04524	0,04524	NS		-1.997	404	0,04524	0,04524	NS
P	A	02141	-54.976	10.333	0,04524	0,04524	4,94	02142	-52.511	15.944	0,04524	0,04524	3,18	02143	-53.725	21.572	0,04524	0,04524	2,36
	P		-54.976	9.333	0,04524	0,04524	5,47		-52.511	14.383	0,04524	0,04524	3,53		-53.725	19.723	0,04524	0,04524	2,58
S	A		1.081	504	0,04524	0,04524	87,77		477	1.228	0,04524	0,04524	36,08		-968	3.279	0,04524	0,04524	13,57
	P		1.081	471	0,04524	0,04524	93,92		477	1.173	0,04524	0,04524	37,78		-968	3.054	0,04524	0,04524	14,57
P	A	02144	-47.451	6.941	0,04524	0,04524	7,22	02145	-52.378	13.215	0,04524	0,04524	3,84	02146	-50.454	17.613	0,04524	0,04524	2,87
	P		-47.451	6.259	0,04524	0,04524	8,01		-52.378	11.925	0,04524	0,04524	4,25		-50.454	15.796	0,04524	0,04524	3,20
S	A		-527	450	0,04524	0,04524	98,74		613	752	0,04524	0,04524	58,90		-961	1.989	0,04524	0,04524	22,37
	P		-527	411	0,04524	0,04524	NS		613	706	0,04524	0,04524	62,74		-961	1.886	0,04524	0,04524	23,59
Piano Terra			Parete P13-P14										Parete P13-P14						
P	A	0005	-60.427	20.798	0,04524	0,04524	2,49	00039	-39.306	18.713	0,04524	0,04524	2,63	00056	3.730	954	0,04524	0,04524	46,03
	P		-60.427	21.732	0,04524	0,04524	2,38		-39.306	18.673	0,04524	0,04524	2,63		3.730	1.056	0,04524	0,04524	41,58
S	A		2.121	4.664	0,04524	0,04524	9,46		2.271	4.102	0,04524	0,04524	10,75		20.065	42	0,04524	0,04524	NS
	P		2.121	4.907	0,04524	0,04524	8,99		2.271	3.968	0,04524	0,04524	11,11		0	0	0,04524	0,04524	-
P	A	00057	-17.838	711	0,04524	0,04524	65,47	00526	-53.009	24.134	0,04524	0,04524	2,10	00527	-49.859	25.616	0,04524	0,04524	1,97
	P		-17.838	596	0,04524	0,04524	78,11		-53.009	25.155	0,04524	0,04524	2,02		-49.859	23.673	0,04524	0,04524	2,13
S	A		-5.848	397	0,04524	0,04524	NS		-8.872	4.864	0,04524	0,04524	9,35		-167	5.255	0,04524	0,04524	8,45
	P		-5.848	434	0,04524	0,04524	NS		-8.872	5.209	0,04524	0,04524	8,73		-167	4.470	0,04524	0,04524	9,93
P	A	00528	-54.739	23.764	0,04524	0,04524	2,15	01163	-48.154	1.596	0,04524	0,04524	31,46	01164	-53.066	2.000	0,04524	0,04524	25,40
	P		-54.739	24.517	0,04524	0,04524	2,08		-48.154	1.626	0,04524	0,04524	30,88		-53.066	2.002	0,04524	0,04524	25,38
S	A		-4.792	4.870	0,04524	0,04524	9,23		-9.260	315	0,04524	0,04524	NS		-9.594	270	0,04524	0,04524	NS
	P		-4.792	5.124	0,04524	0,04524	8,77		-9.260	318	0,04524	0,04524	NS		-9.594	280	0,04524	0,04524	NS

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
P	A	01165	-43.680	1.340	0,04524	0,04524	37,07	01166	-30.445	4.288	0,04524	0,04524	11,21	01167	-17.305	8.169	0,04524	0,04524	5,69
	P		-44.923	1.303	0,04524	0,04524	38,24		-30.445	4.217	0,04524	0,04524	11,40		-17.305	8.091	0,04524	0,04524	5,75
S	A	01165	-7.976	347	0,04524	0,04524	NS	01166	-821	293	0,04524	0,04524	NS	01167	1.452	595	0,04524	0,04524	74,27
	P		-7.976	340	0,04524	0,04524	NS		-821	283	0,04524	0,04524	NS		1.452	603	0,04524	0,04524	73,29
P	A	01168	-29.120	10.947	0,04524	0,04524	4,38	01169	-33.391	14.811	0,04524	0,04524	3,27	01170	-26.549	18.225	0,04524	0,04524	2,61
	P		-29.120	10.856	0,04524	0,04524	4,41		-33.391	14.691	0,04524	0,04524	3,30		-26.549	18.016	0,04524	0,04524	2,64
S	A	01168	1.262	693	0,04524	0,04524	63,80	01169	2.666	331	0,04524	0,04524	NS	01170	3.743	75	0,04524	0,04524	NS
	P		1.262	676	0,04524	0,04524	65,41		2.666	295	0,04524	0,04524	NS		3.743	65	0,04524	0,04524	NS
P	A	01171	-33.797	20.590	0,04524	0,04524	2,35	01172	-44.236	20.961	0,04524	0,04524	2,37	01173	-48.738	17.699	0,04524	0,04524	2,84
	P		-33.797	20.548	0,04524	0,04524	2,36		-44.236	20.988	0,04524	0,04524	2,37		-48.738	17.608	0,04524	0,04524	2,86
S	A	01171	7.740	738	0,04524	0,04524	58,83	01172	3.520	258	0,04524	0,04524	NS	01173	1.649	764	0,04524	0,04524	57,81
	P		7.740	845	0,04524	0,04524	51,38		3.520	343	0,04524	0,04524	NS		1.649	773	0,04524	0,04524	57,14
P	A	01174	-52.975	14.868	0,04524	0,04524	3,42	01175	-40.324	11.826	0,04524	0,04524	4,17	01176	-35.955	7.742	0,04524	0,04524	6,30
	P		-52.975	14.763	0,04524	0,04524	3,44		-40.324	11.759	0,04524	0,04524	4,19		-35.955	7.702	0,04524	0,04524	6,33
S	A	01174	1.267	354	0,04524	0,04524	NS	01175	3.388	141	0,04524	0,04524	NS	01176	2.109	488	0,04524	0,04524	90,39
	P		1.267	360	0,04524	0,04524	NS		3.388	128	0,04524	0,04524	NS		2.109	484	0,04524	0,04524	91,14
P	A	01177	11.059	3.316	0,04524	0,04524	12,97	02169	-39.348	2.606	0,04524	0,04524	18,86	02170	-44.994	20.927	0,04524	0,04524	2,38
	P		11.059	3.325	0,04524	0,04524	12,93		-39.348	2.525	0,04524	0,04524	19,47		-44.994	21.131	0,04524	0,04524	2,36
S	A	01177	13.258	135	0,04524	0,04524	NS	02169	-4.602	129	0,04524	0,04524	NS	02170	1.817	2.660	0,04524	0,04524	16,60
	P		13.258	141	0,04524	0,04524	NS		-4.602	120	0,04524	0,04524	NS		1.817	2.771	0,04524	0,04524	15,93
P	A	02171	-56.232	21.388	0,04524	0,04524	2,39	02172	-34.511	2.990	0,04524	0,04524	16,25	02173	-53.930	4.297	0,04524	0,04524	11,85
	P		-56.232	21.684	0,04524	0,04524	2,36		-18.462	2.189	0,04524	0,04524	21,30		-53.930	4.288	0,04524	0,04524	11,87
S	A	02171	3.802	2.967	0,04524	0,04524	14,80	02172	10.766	74	0,04524	0,04524	NS	02173	-2.365	409	0,04524	0,04524	NS
	P		3.802	3.119	0,04524	0,04524	14,08		10.766	85	0,04524	0,04524	NS		-2.365	402	0,04524	0,04524	NS
P	A	02174	-55.176	9.550	0,04524	0,04524	5,35	02175	-54.171	13.766	0,04524	0,04524	3,70	02176	-52.129	20.418	0,04524	0,04524	2,48
	P		-55.176	9.488	0,04524	0,04524	5,38		-54.171	13.673	0,04524	0,04524	3,73		-52.129	19.997	0,04524	0,04524	2,54
S	A	02174	1.015	508	0,04524	0,04524	87,10	02175	681	1.257	0,04524	0,04524	35,23	02176	-2.127	3.231	0,04524	0,04524	13,81
	P		1.015	494	0,04524	0,04524	89,57		681	1.198	0,04524	0,04524	36,97		-2.127	3.115	0,04524	0,04524	14,33
P	A	02177	-47.458	6.732	0,04524	0,04524	7,45	02178	-51.674	12.776	0,04524	0,04524	3,96	02179	-49.292	17.182	0,04524	0,04524	2,93
	P		-47.458	6.681	0,04524	0,04524	7,50		-51.674	12.686	0,04524	0,04524	3,99		-49.292	16.949	0,04524	0,04524	2,97
S	A	02177	-428	546	0,04524	0,04524	81,36	02178	567	821	0,04524	0,04524	53,96	02179	-76	2.087	0,04524	0,04524	21,26
	P		-428	533	0,04524	0,04524	83,35		567	782	0,04524	0,04524	56,65		-76	1.992	0,04524	0,04524	22,28
Piano Terra			Parete P15-P16					Parete P15-P16											
P	A	00006	-64.551	21.585	0,04524	0,04524	2,42	00038	-38.786	17.106	0,04524	0,04524	2,87	00058	8.751	740	0,04524	0,04524	58,50
	P		-64.551	21.908	0,04524	0,04524	2,38		-38.786	19.876	0,04524	0,04524	2,47		8.751	1.208	0,04524	0,04524	35,84
S	A	00006	2.976	5.338	0,04524	0,04524	8,24	00038	2.825	3.835	0,04524	0,04524	11,48	00058	23.308	143	0,04524	0,04524	NS
	P		2.976	5.260	0,04524	0,04524	8,37		2.825	4.463	0,04524	0,04524	9,86		-11.051	26	0,04524	0,04524	NS
P	A	00059	-17.561	813	0,04524	0,04524	57,22	00561	-52.410	23.181	0,04524	0,04524	2,19	00562	-51.424	23.712	0,04524	0,04524	2,13
	P		-17.561	427	0,04524	0,04524	NS		-52.410	25.003	0,04524	0,04524	2,03		-51.424	26.109	0,04524	0,04524	1,94
S	A	00059	-7.212	284	0,04524	0,04524	NS	00561	-8.643	4.643	0,04524	0,04524	9,78	00562	-155	5.123	0,04524	0,04524	8,66
	P		-7.212	443	0,04524	0,04524	NS		-8.643	4.946	0,04524	0,04524	9,19		-155	5.770	0,04524	0,04524	7,69
P	A	00563	-45.676	24.187	0,04524	0,04524	2,06	01148	-48.853	1.448	0,04524	0,04524	34,74	01149	-55.093	1.914	0,04524	0,04524	26,67
	P		-45.676	25.132	0,04524	0,04524	1,99		-48.853	1.703	0,04524	0,04524	29,54		-55.093	2.105	0,04524	0,04524	24,25
S	A	00563	-6.921	4.407	0,04524	0,04524	10,26	01148	-12.113	300	0,04524	0,04524	NS	01149	-9.207	254	0,04524	0,04524	NS

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
	P		-6.921	4.564	0,04524	0,04524	9,91		-12.113	280	0,04524	0,04524	NS		-9.207	277	0,04524	0,04524	NS
P	A	01150	-48.233	1.339	0,04524	0,04524	37,51	01151	-12.866	2.600	0,04524	0,04524	17,67	01152	-2.549	5.249	0,04524	0,04524	8,51
P	P		-48.233	1.256	0,04524	0,04524	39,99		-12.866	2.766	0,04524	0,04524	16,61		-2.549	5.791	0,04524	0,04524	7,72
S	A		-8.289	360	0,04524	0,04524	NS		-1.407	257	0,04524	0,04524	NS		2.357	625	0,04524	0,04524	70,53
S	P		-8.289	307	0,04524	0,04524	NS		-1.407	256	0,04524	0,04524	NS		2.357	577	0,04524	0,04524	76,40
P	A	01153	-34.259	10.579	0,04524	0,04524	4,59	01154	-36.627	14.280	0,04524	0,04524	3,42	01155	-29.022	17.442	0,04524	0,04524	2,75
P	P		-34.259	11.355	0,04524	0,04524	4,28		-36.627	15.376	0,04524	0,04524	3,18		-29.022	18.924	0,04524	0,04524	2,53
S	A		1.424	661	0,04524	0,04524	66,86		3.316	296	0,04524	0,04524	NS		3.825	61	0,04524	0,04524	NS
S	P		1.424	715	0,04524	0,04524	61,81		3.316	345	0,04524	0,04524	NS		3.825	69	0,04524	0,04524	NS
P	A	01156	-33.347	19.784	0,04524	0,04524	2,45	01157	-48.514	18.829	0,04524	0,04524	2,67	01158	-48.404	17.177	0,04524	0,04524	2,93
P	P		-33.347	21.545	0,04524	0,04524	2,25		-48.514	20.039	0,04524	0,04524	2,51		-48.404	18.365	0,04524	0,04524	2,74
S	A		6.209	719	0,04524	0,04524	60,65		401	276	0,04524	0,04524	NS		840	775	0,04524	0,04524	57,12
S	P		6.209	762	0,04524	0,04524	57,23		401	269	0,04524	0,04524	NS		840	775	0,04524	0,04524	57,12
P	A	01159	-40.508	14.400	0,04524	0,04524	3,42	01160	-42.798	11.439	0,04524	0,04524	4,33	01161	-39.878	7.462	0,04524	0,04524	6,60
P	P		-40.508	15.416	0,04524	0,04524	3,20		-42.798	12.277	0,04524	0,04524	4,04		-39.878	8.040	0,04524	0,04524	6,12
S	A		1.124	348	0,04524	0,04524	NS		2.798	144	0,04524	0,04524	NS		1.640	464	0,04524	0,04524	95,19
S	P		1.124	372	0,04524	0,04524	NS		2.798	131	0,04524	0,04524	NS		1.640	506	0,04524	0,04524	87,29
P	A	01162	17.064	2.899	0,04524	0,04524	14,58	02158	-43.666	2.647	0,04524	0,04524	18,77	02159	-45.271	20.092	0,04524	0,04524	2,48
P	P		17.064	3.358	0,04524	0,04524	12,59		-43.666	2.619	0,04524	0,04524	18,97		-45.271	22.001	0,04524	0,04524	2,27
S	A		14.847	137	0,04524	0,04524	NS		-5.563	106	0,04524	0,04524	NS		2.242	2.612	0,04524	0,04524	16,88
S	P		14.847	133	0,04524	0,04524	NS		-5.563	89	0,04524	0,04524	NS		2.242	2.779	0,04524	0,04524	15,87
P	A	02160	-54.337	21.229	0,04524	0,04524	2,40	02161	-15.441	1.837	0,04524	0,04524	25,18	02162	-54.887	4.106	0,04524	0,04524	12,43
P	P		-54.337	22.236	0,04524	0,04524	2,29		-15.441	2.232	0,04524	0,04524	20,73		-54.887	4.474	0,04524	0,04524	11,40
S	A		3.032	3.011	0,04524	0,04524	14,61		13.122	96	0,04524	0,04524	NS		-3.638	392	0,04524	0,04524	NS
S	P		3.032	3.108	0,04524	0,04524	14,16		13.122	142	0,04524	0,04524	NS		-3.638	417	0,04524	0,04524	NS
P	A	02163	-56.227	9.665	0,04524	0,04524	5,30	02164	-53.243	14.921	0,04524	0,04524	3,41	02165	-50.311	20.363	0,04524	0,04524	2,48
P	P		-56.227	10.372	0,04524	0,04524	4,93		-53.243	16.001	0,04524	0,04524	3,18		-50.311	21.854	0,04524	0,04524	2,31
S	A		808	524	0,04524	0,04524	84,49		795	1.129	0,04524	0,04524	39,21		-2.579	2.978	0,04524	0,04524	15,01
S	P		808	568	0,04524	0,04524	77,94		795	1.204	0,04524	0,04524	36,77		-2.579	3.190	0,04524	0,04524	14,01
P	A	02166	-50.647	6.688	0,04524	0,04524	7,55	02167	-51.576	12.346	0,04524	0,04524	4,10	02168	-50.371	17.461	0,04524	0,04524	2,89
P	P		-50.647	7.158	0,04524	0,04524	7,06		-51.576	13.261	0,04524	0,04524	3,82		-50.371	18.866	0,04524	0,04524	2,68
S	A		-1.156	489	0,04524	0,04524	91,03		561	797	0,04524	0,04524	55,59		1.464	1.977	0,04524	0,04524	22,35
S	P		-1.156	521	0,04524	0,04524	85,44		561	866	0,04524	0,04524	51,16		1.464	2.166	0,04524	0,04524	20,40
Piano Terra			Parete P17-P18					Parete P17-P18											
P	A	00060	2.700	415	0,04524	0,04524	NS	00061	-22.552	773	0,04524	0,04524	60,96	00122	-44.164	13.198	0,04524	0,04524	3,77
P	P		2.700	1.200	0,04524	0,04524	36,70		-22.552	444	0,04524	0,04524	NS		-44.164	24.214	0,04524	0,04524	2,05
S	A		20.490	162	0,04524	0,04524	NS		-8.851	161	0,04524	0,04524	NS		3.080	3.401	0,04524	0,04524	12,93
S	P		20.490	59	0,04524	0,04524	NS		-4.081	363	0,04524	0,04524	NS		3.080	5.121	0,04524	0,04524	8,59
P	A	00124	-57.042	15.885	0,04524	0,04524	3,23	00573	-51.172	19.539	0,04524	0,04524	2,59	00574	-58.159	18.140	0,04524	0,04524	2,83
P	P		-57.042	23.965	0,04524	0,04524	2,14		-51.172	28.004	0,04524	0,04524	1,81		-58.159	30.111	0,04524	0,04524	1,71
S	A		6.563	3.875	0,04524	0,04524	11,24		-7.175	4.071	0,04524	0,04524	11,12		-483	3.826	0,04524	0,04524	11,61
S	P		6.563	5.013	0,04524	0,04524	8,69		-7.175	5.596	0,04524	0,04524	8,09		-483	6.711	0,04524	0,04524	6,62
P	A	00575	-61.306	17.865	0,04524	0,04524	2,90	01313	-54.891	1.063	0,04524	0,04524	48,00	01314	-60.736	1.468	0,04524	0,04524	35,23
P	P		-61.306	29.497	0,04524	0,04524	1,76		-54.891	1.887	0,04524	0,04524	27,04		-60.736	2.412	0,04524	0,04524	21,44

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
S	A		-9.199	3.517	0,04524	0,04524	12,94		-15.581	494	0,04524	0,04524	93,68		-10.312	271	0,04524	0,04524	NS
	P		-9.199	5.837	0,04524	0,04524	7,79		-15.581	353	0,04524	0,04524	NS		-10.312	232	0,04524	0,04524	NS
P	A	01315	-56.114	1.141	0,04524	0,04524	44,85	01316	-47.422	3.421	0,04524	0,04524	14,65	01317	-7.101	3.434	0,04524	0,04524	13,17
	P		-56.114	1.581	0,04524	0,04524	32,37		-17.800	3.402	0,04524	0,04524	13,68		-7.101	6.869	0,04524	0,04524	6,59
S	A		-9.234	394	0,04524	0,04524	NS		-1.761	210	0,04524	0,04524	NS		1.982	719	0,04524	0,04524	61,37
	P		-9.234	228	0,04524	0,04524	NS		-1.761	312	0,04524	0,04524	NS		1.982	453	0,04524	0,04524	97,41
P	A	01318	-42.706	8.333	0,04524	0,04524	5,95	01319	-44.699	11.202	0,04524	0,04524	4,45	01320	-36.481	13.604	0,04524	0,04524	3,59
	P		-42.706	13.006	0,04524	0,04524	3,81		-44.699	17.647	0,04524	0,04524	2,82		-36.481	21.903	0,04524	0,04524	2,23
S	A		1.059	524	0,04524	0,04524	84,43		2.934	237	0,04524	0,04524	NS		3.943	82	0,04524	0,04524	NS
	P		1.059	831	0,04524	0,04524	53,24		2.934	425	0,04524	0,04524	NS		3.943	81	0,04524	0,04524	NS
P	A	01321	-36.143	15.348	0,04524	0,04524	3,18	01322	-42.471	15.959	0,04524	0,04524	3,10	01323	-50.176	13.400	0,04524	0,04524	3,77
	P		-36.143	25.113	0,04524	0,04524	1,94		-42.471	24.559	0,04524	0,04524	2,02		-50.176	20.933	0,04524	0,04524	2,41
S	A		8.323	568	0,04524	0,04524	76,31		4.478	310	0,04524	0,04524	NS		1.299	596	0,04524	0,04524	74,18
	P		8.323	945	0,04524	0,04524	45,87		4.478	325	0,04524	0,04524	NS		1.299	760	0,04524	0,04524	58,17
P	A	01324	-44.345	11.297	0,04524	0,04524	4,40	01325	-47.437	8.983	0,04524	0,04524	5,58	01326	-46.130	5.865	0,04524	0,04524	8,52
	P		-44.345	17.559	0,04524	0,04524	2,83		-47.437	14.002	0,04524	0,04524	3,58		-24.195	6.505	0,04524	0,04524	7,28
S	A		1.329	263	0,04524	0,04524	NS		2.310	213	0,04524	0,04524	NS		1.364	363	0,04524	0,04524	NS
	P		1.329	435	0,04524	0,04524	NS		2.310	111	0,04524	0,04524	NS		1.364	565	0,04524	0,04524	78,24
P	A	01327	10.405	1.861	0,04524	0,04524	23,15	02279	-52.360	2.203	0,04524	0,04524	23,02	02280	-50.692	15.572	0,04524	0,04524	3,24
	P		10.405	3.896	0,04524	0,04524	11,06		-52.360	3.140	0,04524	0,04524	16,15		-50.692	25.884	0,04524	0,04524	1,95
S	A		13.476	174	0,04524	0,04524	NS		-6.160	98	0,04524	0,04524	NS		2.453	2.256	0,04524	0,04524	19,53
	P		13.476	94	0,04524	0,04524	NS		-6.160	115	0,04524	0,04524	NS		2.453	3.523	0,04524	0,04524	12,51
P	A	02281	-53.866	16.445	0,04524	0,04524	3,10	02282	-48.270	2.082	0,04524	0,04524	24,13	02283	-61.294	3.208	0,04524	0,04524	16,14
	P		-53.866	24.914	0,04524	0,04524	2,04		-20.146	2.547	0,04524	0,04524	18,39		-61.294	5.062	0,04524	0,04524	10,23
S	A		5.288	2.470	0,04524	0,04524	17,70		10.639	70	0,04524	0,04524	NS		-5.339	342	0,04524	0,04524	NS
	P		5.288	3.485	0,04524	0,04524	12,55		10.639	129	0,04524	0,04524	NS		-5.339	522	0,04524	0,04524	86,26
P	A	02284	-63.445	7.606	0,04524	0,04524	6,84	02285	-60.273	11.683	0,04524	0,04524	4,42	02286	-53.246	15.813	0,04524	0,04524	3,21
	P		-63.445	11.837	0,04524	0,04524	4,40		-60.273	18.284	0,04524	0,04524	2,83		-53.246	24.912	0,04524	0,04524	2,04
S	A		649	413	0,04524	0,04524	NS		957	958	0,04524	0,04524	46,19		-2.169	2.554	0,04524	0,04524	17,48
	P		649	633	0,04524	0,04524	69,97		957	1.435	0,04524	0,04524	30,84		-2.169	3.804	0,04524	0,04524	11,73
P	A	02287	-57.421	5.282	0,04524	0,04524	9,72	02288	-57.791	9.700	0,04524	0,04524	5,30	02289	-55.878	13.623	0,04524	0,04524	3,75
	P		-57.421	8.181	0,04524	0,04524	6,27		-57.791	15.177	0,04524	0,04524	3,38		-55.878	21.691	0,04524	0,04524	2,36
S	A		-1.673	392	0,04524	0,04524	NS		560	641	0,04524	0,04524	69,11		1.749	1.531	0,04524	0,04524	28,84
	P		-1.673	600	0,04524	0,04524	74,29		560	1.010	0,04524	0,04524	43,86		1.749	2.551	0,04524	0,04524	17,31
Piano Terra			Parete P19-P20											Parete P19-P20					
P	A	00062	-5.262	526	0,04524	0,04524	85,58	00063	-55.200	596	0,04524	0,04524	85,67	00123	-63.706	17.850	0,04524	0,04524	2,92
	P		-5.262	897	0,04524	0,04524	50,19		-55.200	369	0,04524	0,04524	NS		-63.706	19.864	0,04524	0,04524	2,62
S	A		18.407	349	0,04524	0,04524	NS		-9.469	162	0,04524	0,04524	NS		9.049	4.385	0,04524	0,04524	9,86
	P		18.407	271	0,04524	0,04524	NS		-5.031	256	0,04524	0,04524	NS		9.049	4.522	0,04524	0,04524	9,57
P	A	00125	-42.916	16.416	0,04524	0,04524	3,02	00784	-69.040	21.208	0,04524	0,04524	2,49	00785	-65.827	21.483	0,04524	0,04524	2,44
	P		-42.916	19.781	0,04524	0,04524	2,51		-69.040	24.741	0,04524	0,04524	2,13		-65.827	25.191	0,04524	0,04524	2,08
S	A		4.505	3.882	0,04524	0,04524	11,29		-13.564	4.194	0,04524	0,04524	10,98		530	4.722	0,04524	0,04524	9,38
	P		4.505	4.433	0,04524	0,04524	9,88		-13.564	4.913	0,04524	0,04524	9,37		530	5.613	0,04524	0,04524	7,89
P	A	00786	-52.007	21.079	0,04524	0,04524	2,40	01298	-55.832	1.312	0,04524	0,04524	38,98	01299	-66.966	1.838	0,04524	0,04524	28,55
	P		-52.007	23.961	0,04524	0,04524	2,12		-55.832	1.610	0,04524	0,04524	31,76		-66.966	2.140	0,04524	0,04524	24,52

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
S	A		-9.537	4.232	0,04524	0,04524	10,76		-21.931	338	0,04524	0,04524	NS		-15.488	296	0,04524	0,04524	NS
P	P		-9.537	4.794	0,04524	0,04524	9,50		-21.931	296	0,04524	0,04524	NS		-15.488	296	0,04524	0,04524	NS
P	A	01300	-60.194	1.358	0,04524	0,04524	38,04	01301	-50.891	3.942	0,04524	0,04524	12,82	01302	-12.372	4.399	0,04524	0,04524	10,43
P	P		-60.194	1.432	0,04524	0,04524	36,07		-50.891	4.420	0,04524	0,04524	11,44		-12.372	5.442	0,04524	0,04524	8,43
S	A		-9.999	317	0,04524	0,04524	NS		-1.741	272	0,04524	0,04524	NS		1.863	607	0,04524	0,04524	72,72
P	P		-9.999	257	0,04524	0,04524	NS		-1.741	296	0,04524	0,04524	NS		1.863	524	0,04524	0,04524	84,24
P	A	01303	-46.965	9.584	0,04524	0,04524	5,22	01304	-49.848	12.925	0,04524	0,04524	3,90	01305	-40.356	15.878	0,04524	0,04524	3,10
P	P		-46.965	11.016	0,04524	0,04524	4,55		-49.848	14.906	0,04524	0,04524	3,38		-40.356	18.431	0,04524	0,04524	2,67
S	A		1.872	611	0,04524	0,04524	72,24		1.943	303	0,04524	0,04524	NS		4.599	77	0,04524	0,04524	NS
P	P		1.872	706	0,04524	0,04524	62,52		1.943	362	0,04524	0,04524	NS		4.599	76	0,04524	0,04524	NS
P	A	01306	-36.879	18.086	0,04524	0,04524	2,70	01307	-43.840	18.051	0,04524	0,04524	2,75	01308	-54.393	15.349	0,04524	0,04524	3,32
P	P		-36.879	21.077	0,04524	0,04524	2,32		-43.840	20.700	0,04524	0,04524	2,40		-54.393	17.662	0,04524	0,04524	2,89
S	A		10.782	677	0,04524	0,04524	63,58		4.475	275	0,04524	0,04524	NS		1.233	656	0,04524	0,04524	67,41
P	P		10.782	789	0,04524	0,04524	54,55		4.475	307	0,04524	0,04524	NS		1.233	714	0,04524	0,04524	61,93
P	A	01309	-48.828	12.920	0,04524	0,04524	3,89	01310	-52.239	10.294	0,04524	0,04524	4,93	01311	-50.828	6.707	0,04524	0,04524	7,54
P	P		-48.828	14.852	0,04524	0,04524	3,39		-52.239	11.841	0,04524	0,04524	4,28		-50.828	7.730	0,04524	0,04524	6,54
S	A		1.808	311	0,04524	0,04524	NS		1.596	163	0,04524	0,04524	NS		1.533	408	0,04524	0,04524	NS
P	P		1.808	361	0,04524	0,04524	NS		1.596	138	0,04524	0,04524	NS		1.533	476	0,04524	0,04524	92,82
P	A	01312	1.316	2.380	0,04524	0,04524	18,58	02268	-56.533	2.563	0,04524	0,04524	19,99	02269	-53.618	18.503	0,04524	0,04524	2,75
P	P		1.316	3.053	0,04524	0,04524	14,48		-56.533	2.780	0,04524	0,04524	18,43		-53.618	21.649	0,04524	0,04524	2,35
S	A		10.679	136	0,04524	0,04524	NS		-6.800	114	0,04524	0,04524	NS		3.592	2.562	0,04524	0,04524	17,15
P	P		10.679	114	0,04524	0,04524	NS		-6.800	112	0,04524	0,04524	NS		3.592	2.952	0,04524	0,04524	14,88
P	A	02270	-57.090	18.418	0,04524	0,04524	2,78	02271	-53.181	2.351	0,04524	0,04524	21,62	02272	-62.956	3.661	0,04524	0,04524	14,20
P	P		-57.090	20.987	0,04524	0,04524	2,44		-26.004	1.974	0,04524	0,04524	24,09		-62.956	4.254	0,04524	0,04524	12,22
S	A		6.146	2.957	0,04524	0,04524	14,75		4.993	77	0,04524	0,04524	NS		-7.905	401	0,04524	0,04524	NS
P	P		6.146	3.292	0,04524	0,04524	13,25		4.993	109	0,04524	0,04524	NS		-7.905	455	0,04524	0,04524	99,65
P	A	02273	-65.382	8.719	0,04524	0,04524	6,00	02274	-61.600	13.416	0,04524	0,04524	3,86	02275	-58.137	18.164	0,04524	0,04524	2,83
P	P		-65.382	10.021	0,04524	0,04524	5,22		-61.600	15.444	0,04524	0,04524	3,36		-58.137	20.977	0,04524	0,04524	2,45
S	A		666	463	0,04524	0,04524	95,66		1.349	1.096	0,04524	0,04524	40,33		-1.771	2.957	0,04524	0,04524	15,08
P	P		666	537	0,04524	0,04524	82,47		1.349	1.254	0,04524	0,04524	35,25		-1.771	3.382	0,04524	0,04524	13,18
P	A	02276	-61.002	6.056	0,04524	0,04524	8,55	02277	-61.930	11.154	0,04524	0,04524	4,65	02278	-61.724	15.787	0,04524	0,04524	3,28
P	P		-61.002	6.942	0,04524	0,04524	7,46		-61.930	12.837	0,04524	0,04524	4,04		-61.724	18.274	0,04524	0,04524	2,84
S	A		-2.787	460	0,04524	0,04524	97,20		702	748	0,04524	0,04524	59,20		2.603	1.841	0,04524	0,04524	23,93
P	P		-2.787	523	0,04524	0,04524	85,49		702	866	0,04524	0,04524	51,14		2.603	2.162	0,04524	0,04524	20,37
Piano Terra																			
Parete P21-P23										Parete P21-P23									
P	A	00007	-61.756	21.532	0,04524	0,04524	2,41	00064	991	701	0,04524	0,04524	63,12	00065	-30.091	685	0,04524	0,04524	70,13
P	P		-61.756	18.146	0,04524	0,04524	2,86		991	675	0,04524	0,04524	65,55		-30.091	574	0,04524	0,04524	83,69
S	A		6.625	5.188	0,04524	0,04524	8,40		22.648	88	0,04524	0,04524	NS		-5.066	188	0,04524	0,04524	NS
P	P		6.625	4.601	0,04524	0,04524	9,47		21.714	104	0,04524	0,04524	NS		-5.066	178	0,04524	0,04524	NS
P	A	00121	-44.130	20.180	0,04524	0,04524	2,46	00798	-46.328	25.165	0,04524	0,04524	1,99	00799	-59.871	25.698	0,04524	0,04524	2,01
P	P		-44.130	17.163	0,04524	0,04524	2,90		-46.328	21.607	0,04524	0,04524	2,31		-59.871	22.540	0,04524	0,04524	2,29
S	A		1.873	4.152	0,04524	0,04524	10,63		-8.922	5.053	0,04524	0,04524	9,00		789	5.641	0,04524	0,04524	7,85
P	P		1.873	3.749	0,04524	0,04524	11,77		-8.922	4.320	0,04524	0,04524	10,52		789	5.019	0,04524	0,04524	8,82
P	A	00800	-61.978	25.394	0,04524	0,04524	2,04	01343	-53.072	1.431	0,04524	0,04524	35,50	01344	-60.841	2.016	0,04524	0,04524	25,66

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	
			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]		
	P		-61.978	21.848	0,04524	0,04524	2,37		-53.072	1.248	0,04524	0,04524	40,71		-60.841	1.741	0,04524	0,04524	29,72	
S	A		-12.571	5.028	0,04524	0,04524	9,13		-14.885	312	0,04524	0,04524	NS		-10.516	231	0,04524	0,04524	NS	
	P		-12.571	4.327	0,04524	0,04524	10,61		-14.885	359	0,04524	0,04524	NS		-10.516	263	0,04524	0,04524	NS	
P	A	01345	-58.311	1.699	0,04524	0,04524	30,27	01346	-50.200	4.654	0,04524	0,04524	10,84	01347	-13.294	5.620	0,04524	0,04524	8,18	
	P		-58.311	1.460	0,04524	0,04524	35,23		-50.200	4.044	0,04524	0,04524	12,48		-13.294	4.527	0,04524	0,04524	10,16	
S	A		-8.991	271	0,04524	0,04524	NS		-1.845	332	0,04524	0,04524	NS		1.565	543	0,04524	0,04524	81,36	
	P		-8.991	307	0,04524	0,04524	NS		-1.845	289	0,04524	0,04524	NS		1.565	622	0,04524	0,04524	71,03	
P	A	01348	-45.497	11.366	0,04524	0,04524	4,39	01349	-47.290	15.365	0,04524	0,04524	3,26	01350	-39.262	18.938	0,04524	0,04524	2,60	
	P		-45.497	9.904	0,04524	0,04524	5,04		-47.290	13.365	0,04524	0,04524	3,75		-39.262	16.450	0,04524	0,04524	2,99	
S	A		1.044	723	0,04524	0,04524	61,19		2.496	348	0,04524	0,04524	NS		3.936	77	0,04524	0,04524	NS	
	P		1.044	634	0,04524	0,04524	69,78		2.496	320	0,04524	0,04524	NS		3.936	76	0,04524	0,04524	NS	
P	A	01351	-38.713	21.628	0,04524	0,04524	2,27	01352	-44.115	21.587	0,04524	0,04524	2,30	01353	-50.826	18.293	0,04524	0,04524	2,76	
	P		-38.713	18.719	0,04524	0,04524	2,62		-44.115	18.629	0,04524	0,04524	2,67		-50.826	15.862	0,04524	0,04524	3,19	
S	A		8.799	807	0,04524	0,04524	53,64		2.008	327	0,04524	0,04524	NS		1.045	763	0,04524	0,04524	57,98	
	P		8.799	691	0,04524	0,04524	62,64		2.008	279	0,04524	0,04524	NS		1.045	671	0,04524	0,04524	65,93	
P	A	01354	-44.643	15.350	0,04524	0,04524	3,24	01355	-48.054	12.216	0,04524	0,04524	4,11	01356	-46.508	7.948	0,04524	0,04524	6,29	
	P		-44.643	13.355	0,04524	0,04524	3,73		-48.054	10.639	0,04524	0,04524	4,72		-46.508	6.938	0,04524	0,04524	7,21	
S	A		1.825	377	0,04524	0,04524	NS		2.602	141	0,04524	0,04524	NS		1.590	482	0,04524	0,04524	91,65	
	P		1.825	320	0,04524	0,04524	NS		2.602	174	0,04524	0,04524	NS		1.590	425	0,04524	0,04524	NS	
P	A	01357	8.528	3.061	0,04524	0,04524	14,15	02301	-55.641	3.029	0,04524	0,04524	16,88	02302	-50.176	22.175	0,04524	0,04524	2,28	
	P		8.528	2.500	0,04524	0,04524	17,33		-55.641	2.616	0,04524	0,04524	19,54		-50.176	19.119	0,04524	0,04524	2,64	
S	A		12.533	120	0,04524	0,04524	NS		-6.223	132	0,04524	0,04524	NS		2.209	2.902	0,04524	0,04524	15,20	
	P		12.533	151	0,04524	0,04524	NS		-6.223	113	0,04524	0,04524	NS		2.209	2.513	0,04524	0,04524	17,55	
P	A	02303	-53.671	22.064	0,04524	0,04524	2,31	02304	-21.977	1.922	0,04524	0,04524	24,48	02305	-59.415	4.340	0,04524	0,04524	11,88	
	P		-53.671	18.944	0,04524	0,04524	2,69		-21.977	1.592	0,04524	0,04524	29,56		-59.415	3.797	0,04524	0,04524	13,58	
S	A		4.104	3.468	0,04524	0,04524	12,65		9.783	28	0,04524	0,04524	NS		-5.401	468	0,04524	0,04524	96,22	
	P		4.104	3.019	0,04524	0,04524	14,53		-33.700	14	0,04524	0,04524	NS		-5.401	409	0,04524	0,04524	NS	
P	A	02306	-61.603	10.337	0,04524	0,04524	5,01	02307	-57.811	15.956	0,04524	0,04524	3,22	02308	-53.378	21.696	0,04524	0,04524	2,34	
	P		-61.603	9.009	0,04524	0,04524	5,75		-57.811	13.866	0,04524	0,04524	3,71		-53.378	18.832	0,04524	0,04524	2,70	
S	A		732	548	0,04524	0,04524	80,80		1.132	1.292	0,04524	0,04524	34,23		-2.165	3.487	0,04524	0,04524	12,80	
	P		732	487	0,04524	0,04524	90,93		1.132	1.142	0,04524	0,04524	38,73		-2.165	3.071	0,04524	0,04524	14,53	
P	A	02309	-58.310	7.171	0,04524	0,04524	7,17	02310	-58.337	13.243	0,04524	0,04524	3,88	02311	-57.027	18.822	0,04524	0,04524	2,72	
	P		-58.310	6.254	0,04524	0,04524	8,22		-58.337	11.528	0,04524	0,04524	4,46		-57.027	16.350	0,04524	0,04524	3,14	
S	A		-1.640	530	0,04524	0,04524	84,10		516	881	0,04524	0,04524	50,29		1.918	2.216	0,04524	0,04524	19,92	
	P		-1.640	465	0,04524	0,04524	95,85		516	780	0,04524	0,04524	56,80		1.918	1.955	0,04524	0,04524	22,58	
Piano Terra			Parete P22-P25										Parete P22-P25							
P	A	00008	-58.849	18.736	0,04524	0,04524	2,75	00023	-42.263	15.838	0,04524	0,04524	3,13	00066	5.865	687	0,04524	0,04524	63,54	
	P		-58.849	22.338	0,04524	0,04524	2,31		-42.263	19.055	0,04524	0,04524	2,60		5.865	722	0,04524	0,04524	60,46	
S	A		4.191	4.781	0,04524	0,04524	9,17		1.070	3.852	0,04524	0,04524	11,48		25.412	110	0,04524	0,04524	NS	
	P		4.191	5.262	0,04524	0,04524	8,33		1.070	4.283	0,04524	0,04524	10,33		25.412	165	0,04524	0,04524	NS	
P	A	00067	-29.206	540	0,04524	0,04524	88,76	00834	-57.384	22.304	0,04524	0,04524	2,30	00835	-55.416	22.610	0,04524	0,04524	2,26	
	P		-29.206	677	0,04524	0,04524	70,80		-57.384	26.287	0,04524	0,04524	1,95		-55.416	27.033	0,04524	0,04524	1,89	
S	A		-9.126	197	0,04524	0,04524	NS		-10.310	4.396	0,04524	0,04524	10,38		1.500	4.982	0,04524	0,04524	8,87	
	P		-9.126	208	0,04524	0,04524	NS		-10.310	5.216	0,04524	0,04524	8,75		1.500	5.986	0,04524	0,04524	7,38	

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
P	A	00836	-41.537	22.023	0,04524	0,04524	2,24	01328	-49.566	1.300	0,04524	0,04524	38,76	01329	-58.613	1.773	0,04524	0,04524	29,03
	P		-41.537	26.103	0,04524	0,04524	1,89		-49.566	1.519	0,04524	0,04524	33,17		-58.613	2.103	0,04524	0,04524	24,47
S	A	01330	-7.603	4.410	0,04524	0,04524	10,27	01331	48	245	0,04524	0,04524	NS	01332	-9.610	269	0,04524	0,04524	NS
	P		-7.603	5.214	0,04524	0,04524	8,69		-12.656	320	0,04524	0,04524	NS		-9.610	232	0,04524	0,04524	NS
P	A	01330	-56.598	1.480	0,04524	0,04524	34,61	01331	-49.258	4.107	0,04524	0,04524	12,26	01332	-12.856	4.524	0,04524	0,04524	10,16
	P		-56.598	1.768	0,04524	0,04524	28,98		-49.258	4.842	0,04524	0,04524	10,40		-12.856	5.844	0,04524	0,04524	7,86
S	A	01333	-9.012	318	0,04524	0,04524	NS	01334	-1.887	293	0,04524	0,04524	NS	01335	1.412	648	0,04524	0,04524	68,21
	P		-9.012	275	0,04524	0,04524	NS		-1.887	345	0,04524	0,04524	NS		1.412	551	0,04524	0,04524	80,21
P	A	01333	-44.244	10.056	0,04524	0,04524	4,95	01334	-45.475	13.573	0,04524	0,04524	3,68	01335	-38.797	16.705	0,04524	0,04524	2,94
	P		-44.244	11.821	0,04524	0,04524	4,21		-45.475	15.982	0,04524	0,04524	3,12		-38.797	19.714	0,04524	0,04524	2,49
S	A	01333	963	641	0,04524	0,04524	69,04	01334	2.308	298	0,04524	0,04524	NS	01335	3.295	76	0,04524	0,04524	NS
	P		963	753	0,04524	0,04524	58,77		2.308	344	0,04524	0,04524	NS		3.295	75	0,04524	0,04524	NS
P	A	01336	-38.280	19.053	0,04524	0,04524	2,57	01337	-43.573	18.938	0,04524	0,04524	2,62	01338	-46.366	16.112	0,04524	0,04524	3,10
	P		-38.280	22.481	0,04524	0,04524	2,18		-43.573	22.493	0,04524	0,04524	2,21		-46.366	19.045	0,04524	0,04524	2,63
S	A	01339	6.383	716	0,04524	0,04524	60,87	01340	435	284	0,04524	0,04524	NS	01341	886	677	0,04524	0,04524	65,38
	P		6.383	824	0,04524	0,04524	52,89		435	328	0,04524	0,04524	NS		886	791	0,04524	0,04524	55,96
P	A	01339	-39.639	13.555	0,04524	0,04524	3,63	01340	-42.958	10.804	0,04524	0,04524	4,59	01341	-41.354	7.044	0,04524	0,04524	7,01
	P		-39.639	15.973	0,04524	0,04524	3,08		-42.958	12.704	0,04524	0,04524	3,90		-41.354	8.263	0,04524	0,04524	5,98
S	A	01339	1.801	329	0,04524	0,04524	NS	01340	2.710	182	0,04524	0,04524	NS	01341	1.869	430	0,04524	0,04524	NS
	P		1.801	393	0,04524	0,04524	NS		2.710	152	0,04524	0,04524	NS		1.869	502	0,04524	0,04524	87,93
P	A	01342	14.239	2.482	0,04524	0,04524	17,17	02290	-54.273	2.657	0,04524	0,04524	19,18	02291	-49.074	19.520	0,04524	0,04524	2,58
	P		14.239	3.159	0,04524	0,04524	13,49		-54.273	3.155	0,04524	0,04524	16,15		-49.074	22.997	0,04524	0,04524	2,19
S	A	02292	13.609	159	0,04524	0,04524	NS	02293	-6.039	113	0,04524	0,04524	NS	02294	1.848	2.563	0,04524	0,04524	17,22
	P		13.609	121	0,04524	0,04524	NS		-6.039	135	0,04524	0,04524	NS		1.848	3.015	0,04524	0,04524	14,64
P	A	02292	-50.324	19.310	0,04524	0,04524	2,61	02293	-43.029	2.316	0,04524	0,04524	21,42	02294	-55.704	3.854	0,04524	0,04524	13,26
	P		-50.324	22.967	0,04524	0,04524	2,20		-43.029	2.715	0,04524	0,04524	18,27		-55.704	4.509	0,04524	0,04524	11,34
S	A	02295	2.706	3.080	0,04524	0,04524	14,30	02296	11.790	25	0,04524	0,04524	NS	02297	-4.384	391	0,04524	0,04524	NS
	P		2.706	3.583	0,04524	0,04524	12,29		0	0	0,04524	0,04524	-		-4.384	465	0,04524	0,04524	96,58
P	A	02295	-56.923	9.149	0,04524	0,04524	5,60	02296	-53.221	14.084	0,04524	0,04524	3,61	02297	-48.758	19.072	0,04524	0,04524	2,64
	P		-56.923	10.749	0,04524	0,04524	4,77		-53.221	16.602	0,04524	0,04524	3,06		-48.758	22.648	0,04524	0,04524	2,22
S	A	02298	786	487	0,04524	0,04524	90,91	02299	838	1.141	0,04524	0,04524	38,80	02300	-2.273	3.086	0,04524	0,04524	14,47
	P		786	569	0,04524	0,04524	77,81		838	1.351	0,04524	0,04524	32,77		-2.273	3.640	0,04524	0,04524	12,27
P	A	02298	-56.314	6.351	0,04524	0,04524	8,06	02299	-55.869	11.708	0,04524	0,04524	4,37	02300	-53.961	16.594	0,04524	0,04524	3,07
	P		-56.314	7.457	0,04524	0,04524	6,87		-55.869	13.774	0,04524	0,04524	3,71		-53.961	19.601	0,04524	0,04524	2,60
S	A	00009	-1.371	469	0,04524	0,04524	94,97	00720	434	773	0,04524	0,04524	57,33	00721	1.511	1.898	0,04524	0,04524	23,28
	P		-1.371	551	0,04524	0,04524	80,83		434	908	0,04524	0,04524	48,81		1.511	2.254	0,04524	0,04524	19,60
Piano Terra			Parete P24-P27										Parete P24-P27						
P	A	00009	-60.495	18.851	0,04524	0,04524	2,74	00037	-42.286	16.156	0,04524	0,04524	3,06	00068	3.064	717	0,04524	0,04524	61,36
	P		-60.495	22.021	0,04524	0,04524	2,35		-42.286	18.683	0,04524	0,04524	2,65		3.064	725	0,04524	0,04524	60,68
S	A	00009	4.161	4.685	0,04524	0,04524	9,36	00037	994	3.922	0,04524	0,04524	11,28	00068	22.514	119	0,04524	0,04524	NS
	P		4.161	5.150	0,04524	0,04524	8,52		994	4.186	0,04524	0,04524	10,57		22.514	174	0,04524	0,04524	NS
P	A	00069	-30.160	509	0,04524	0,04524	94,40	00720	-57.875	22.447	0,04524	0,04524	2,29	00721	-55.414	22.790	0,04524	0,04524	2,24
	P		-30.160	647	0,04524	0,04524	74,26		-57.875	25.869	0,04524	0,04524	1,99		-55.414	26.596	0,04524	0,04524	1,92

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
S	A		-9.243	206	0,04524	0,04524	NS		-10.803	4.139	0,04524	0,04524	11,04		1.867	5.019	0,04524	0,04524	8,79
	P		-9.243	208	0,04524	0,04524	NS		-10.803	4.852	0,04524	0,04524	9,42		1.867	5.882	0,04524	0,04524	7,50
P	A	00722	-42.416	22.173	0,04524	0,04524	2,23	01253	-49.996	1.318	0,04524	0,04524	38,27	01254	-59.027	1.795	0,04524	0,04524	28,70
	P		-42.416	25.740	0,04524	0,04524	1,92		-49.996	1.498	0,04524	0,04524	33,67		-59.027	2.075	0,04524	0,04524	24,83
S	A		-7.485	4.438	0,04524	0,04524	10,20		-13.322	371	0,04524	0,04524	NS		-9.913	248	0,04524	0,04524	NS
	P		-7.485	5.150	0,04524	0,04524	8,79		-13.322	323	0,04524	0,04524	NS		-9.913	214	0,04524	0,04524	NS
P	A	01255	-57.075	1.481	0,04524	0,04524	34,63	01256	-49.910	4.126	0,04524	0,04524	12,22	01257	-38.444	7.596	0,04524	0,04524	6,46
	P		-57.075	1.739	0,04524	0,04524	29,49		-49.910	4.765	0,04524	0,04524	10,58		-14.069	5.704	0,04524	0,04524	8,08
S	A		-9.090	308	0,04524	0,04524	NS		-1.902	293	0,04524	0,04524	NS		1.384	637	0,04524	0,04524	69,39
	P		-9.090	273	0,04524	0,04524	NS		-1.902	339	0,04524	0,04524	NS		1.384	554	0,04524	0,04524	79,78
P	A	01258	-44.830	10.124	0,04524	0,04524	4,92	01259	-46.016	13.669	0,04524	0,04524	3,66	01260	-39.363	16.825	0,04524	0,04524	2,92
	P		-44.830	11.639	0,04524	0,04524	4,28		-46.016	15.734	0,04524	0,04524	3,18		-39.363	19.393	0,04524	0,04524	2,53
S	A		943	645	0,04524	0,04524	68,61		2.283	305	0,04524	0,04524	NS		3.290	78	0,04524	0,04524	NS
	P		943	742	0,04524	0,04524	59,64		2.283	343	0,04524	0,04524	NS		3.290	76	0,04524	0,04524	NS
P	A	01261	-40.430	19.187	0,04524	0,04524	2,57	01262	-43.770	19.068	0,04524	0,04524	2,61	01263	-47.205	16.224	0,04524	0,04524	3,09
	P		-40.430	22.104	0,04524	0,04524	2,23		-43.770	22.150	0,04524	0,04524	2,24		-47.205	18.752	0,04524	0,04524	2,67
S	A		6.376	649	0,04524	0,04524	67,16		837	281	0,04524	0,04524	NS		865	681	0,04524	0,04524	65,00
	P		6.376	742	0,04524	0,04524	58,74		837	321	0,04524	0,04524	NS		865	786	0,04524	0,04524	56,32
P	A	01264	-40.819	13.649	0,04524	0,04524	3,61	01265	-44.002	10.879	0,04524	0,04524	4,57	01266	-42.509	7.094	0,04524	0,04524	6,98
	P		-40.819	15.732	0,04524	0,04524	3,14		-44.002	12.512	0,04524	0,04524	3,97		-42.509	8.139	0,04524	0,04524	6,09
S	A		1.765	331	0,04524	0,04524	NS		2.632	175	0,04524	0,04524	NS		1.756	433	0,04524	0,04524	NS
	P		1.765	386	0,04524	0,04524	NS		2.632	150	0,04524	0,04524	NS		1.756	495	0,04524	0,04524	89,20
P	A	01267	10.763	1.649	0,04524	0,04524	26,10	02235	-54.843	2.662	0,04524	0,04524	19,17	02236	-48.563	19.668	0,04524	0,04524	2,56
	P		10.763	2.222	0,04524	0,04524	19,37		-54.843	3.101	0,04524	0,04524	16,45		-48.563	22.603	0,04524	0,04524	2,22
S	A		12.955	151	0,04524	0,04524	NS		-6.076	110	0,04524	0,04524	NS		2.236	2.598	0,04524	0,04524	16,97
	P		12.598	122	0,04524	0,04524	NS		-6.076	131	0,04524	0,04524	NS		2.236	2.991	0,04524	0,04524	14,74
P	A	02237	-51.631	19.442	0,04524	0,04524	2,60	02238	-44.318	2.350	0,04524	0,04524	21,17	02239	-56.282	3.885	0,04524	0,04524	13,18
	P		-51.631	22.626	0,04524	0,04524	2,24		-44.318	2.683	0,04524	0,04524	18,55		-56.282	4.444	0,04524	0,04524	11,52
S	A		2.770	3.083	0,04524	0,04524	14,28		10.332	20	0,04524	0,04524	NS		-4.667	397	0,04524	0,04524	NS
	P		2.770	3.534	0,04524	0,04524	12,46		0	0	0,04524	0,04524	-		-4.667	461	0,04524	0,04524	97,49
P	A	02240	-57.621	9.212	0,04524	0,04524	5,57	02241	-53.885	14.181	0,04524	0,04524	3,59	02242	-50.174	19.209	0,04524	0,04524	2,63
	P		-57.621	10.585	0,04524	0,04524	4,85		-53.885	16.347	0,04524	0,04524	3,11		-50.174	22.298	0,04524	0,04524	2,26
S	A		731	492	0,04524	0,04524	90,00		889	1.150	0,04524	0,04524	38,49		-1.972	3.110	0,04524	0,04524	14,34
	P		731	564	0,04524	0,04524	78,51		889	1.336	0,04524	0,04524	33,13		-1.972	3.596	0,04524	0,04524	12,41
P	A	02243	-56.771	6.392	0,04524	0,04524	8,02	02244	-56.254	11.789	0,04524	0,04524	4,34	02245	-54.284	16.715	0,04524	0,04524	3,05
	P		-56.771	7.343	0,04524	0,04524	6,98		-56.254	13.562	0,04524	0,04524	3,77		-54.284	19.290	0,04524	0,04524	2,64
S	A		-1.466	473	0,04524	0,04524	94,19		419	780	0,04524	0,04524	56,82		1.488	1.927	0,04524	0,04524	22,93
	P		-1.466	544	0,04524	0,04524	81,89		419	898	0,04524	0,04524	49,35		1.488	2.237	0,04524	0,04524	19,75
Piano Terra			Parete P26-P29										Parete P26-P29						
P	A	00010	-59.367	18.960	0,04524	0,04524	2,72	00070	2.186	729	0,04524	0,04524	60,50	00071	-29.952	529	0,04524	0,04524	90,78
	P		-59.367	21.896	0,04524	0,04524	2,35		2.186	770	0,04524	0,04524	57,28		-29.952	636	0,04524	0,04524	75,51
S	A		5.600	4.765	0,04524	0,04524	9,17		22.803	71	0,04524	0,04524	NS		-9.262	208	0,04524	0,04524	NS
	P		5.600	5.146	0,04524	0,04524	8,49		21.855	181	0,04524	0,04524	NS		-9.262	221	0,04524	0,04524	NS
P	A	00120	-41.739	15.997	0,04524	0,04524	3,09	00694	-57.722	22.415	0,04524	0,04524	2,29	00695	-56.087	22.743	0,04524	0,04524	2,25
	P		-41.739	18.882	0,04524	0,04524	2,62		-57.722	25.872	0,04524	0,04524	1,99		-56.087	26.612	0,04524	0,04524	1,92

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{dif}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{dif}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{dif}	CS
			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
S	A		761	3.871	0,04524	0,04524	11,44		-11.496	4.272	0,04524	0,04524	10,72		1.225	4.997	0,04524	0,04524	8,85
	P		761	4.240	0,04524	0,04524	10,44		-11.496	4.968	0,04524	0,04524	9,21		1.225	5.885	0,04524	0,04524	7,51
P	A	00696	-42.191	22.216	0,04524	0,04524	2,23	01238	-50.187	1.318	0,04524	0,04524	38,29	01239	-59.055	1.797	0,04524	0,04524	28,67
	P		-42.191	25.647	0,04524	0,04524	1,93		-50.187	1.511	0,04524	0,04524	33,40		-59.055	2.082	0,04524	0,04524	24,75
S	A		-7.783	4.447	0,04524	0,04524	10,19		-13.767	371	0,04524	0,04524	NS		-9.960	229	0,04524	0,04524	NS
	P		-7.783	5.138	0,04524	0,04524	8,82		-13.767	322	0,04524	0,04524	NS		-9.960	197	0,04524	0,04524	NS
P	A	01240	-57.139	1.494	0,04524	0,04524	34,33	01241	-50.008	4.119	0,04524	0,04524	12,25	01242	-38.463	7.585	0,04524	0,04524	6,47
	P		-57.139	1.737	0,04524	0,04524	29,53		-50.008	4.750	0,04524	0,04524	10,62		-13.795	5.671	0,04524	0,04524	8,12
S	A		-9.091	310	0,04524	0,04524	NS		-1.890	292	0,04524	0,04524	NS		1.379	638	0,04524	0,04524	69,28
	P		-9.091	272	0,04524	0,04524	NS		-1.890	337	0,04524	0,04524	NS		1.379	554	0,04524	0,04524	79,79
P	A	01243	-44.824	10.110	0,04524	0,04524	4,93	01244	-45.933	13.649	0,04524	0,04524	3,66	01245	-39.044	16.785	0,04524	0,04524	2,93
	P		-44.824	11.633	0,04524	0,04524	4,28		-45.933	15.732	0,04524	0,04524	3,18		-39.044	19.397	0,04524	0,04524	2,53
S	A		965	643	0,04524	0,04524	68,82		2.257	302	0,04524	0,04524	NS		3.394	79	0,04524	0,04524	NS
	P		965	741	0,04524	0,04524	59,72		2.257	346	0,04524	0,04524	NS		3.394	80	0,04524	0,04524	NS
P	A	01246	-38.287	19.134	0,04524	0,04524	2,56	01247	-44.933	19.079	0,04524	0,04524	2,61	01248	-47.304	16.216	0,04524	0,04524	3,09
	P		-38.287	22.119	0,04524	0,04524	2,22		-44.933	22.102	0,04524	0,04524	2,25		-47.304	18.731	0,04524	0,04524	2,68
S	A		6.546	653	0,04524	0,04524	66,72		976	282	0,04524	0,04524	NS		795	685	0,04524	0,04524	64,63
	P		6.546	746	0,04524	0,04524	58,40		976	317	0,04524	0,04524	NS		795	780	0,04524	0,04524	56,76
P	A	01249	-41.283	13.639	0,04524	0,04524	3,62	01250	-44.531	10.868	0,04524	0,04524	4,58	01251	-43.242	7.087	0,04524	0,04524	7,00
	P		-41.283	15.717	0,04524	0,04524	3,14		-44.531	12.505	0,04524	0,04524	3,98		-43.242	8.138	0,04524	0,04524	6,10
S	A		1.704	332	0,04524	0,04524	NS		2.541	176	0,04524	0,04524	NS		1.683	433	0,04524	0,04524	NS
	P		1.704	387	0,04524	0,04524	NS		2.541	150	0,04524	0,04524	NS		1.683	495	0,04524	0,04524	89,22
P	A	01252	9.720	2.472	0,04524	0,04524	17,47	02224	-54.596	2.660	0,04524	0,04524	19,17	02225	-48.587	19.606	0,04524	0,04524	2,56
	P		9.720	3.059	0,04524	0,04524	14,11		-54.596	3.084	0,04524	0,04524	16,53		-48.587	22.648	0,04524	0,04524	2,22
S	A		12.701	152	0,04524	0,04524	NS		-6.086	110	0,04524	0,04524	NS		1.921	2.620	0,04524	0,04524	16,85
	P		12.701	119	0,04524	0,04524	NS		-6.086	129	0,04524	0,04524	NS		1.921	3.000	0,04524	0,04524	14,71
P	A	02226	-50.737	19.477	0,04524	0,04524	2,59	02227	-45.243	2.353	0,04524	0,04524	21,19	02228	-56.511	3.881	0,04524	0,04524	13,20
	P		-50.737	22.556	0,04524	0,04524	2,24		-45.243	2.703	0,04524	0,04524	18,45		-56.511	4.448	0,04524	0,04524	11,52
S	A		3.154	3.094	0,04524	0,04524	14,22		9.965	19	0,04524	0,04524	NS		-4.995	397	0,04524	0,04524	NS
	P		3.154	3.517	0,04524	0,04524	12,51		0	0	0,04524	0,04524	-		-4.995	460	0,04524	0,04524	97,79
P	A	02229	-57.892	9.202	0,04524	0,04524	5,58	02230	-54.178	14.168	0,04524	0,04524	3,60	02231	-49.516	19.199	0,04524	0,04524	2,62
	P		-57.892	10.581	0,04524	0,04524	4,86		-54.178	16.336	0,04524	0,04524	3,12		-49.516	22.273	0,04524	0,04524	2,26
S	A		707	492	0,04524	0,04524	90,01		924	1.149	0,04524	0,04524	38,52		-2.192	3.110	0,04524	0,04524	14,35
	P		707	563	0,04524	0,04524	78,66		924	1.330	0,04524	0,04524	33,28		-2.192	3.591	0,04524	0,04524	12,43
P	A	02232	-56.804	6.385	0,04524	0,04524	8,03	02233	-56.258	11.774	0,04524	0,04524	4,35	02234	-54.300	16.688	0,04524	0,04524	3,05
	P		-56.804	7.338	0,04524	0,04524	6,98		-56.258	13.557	0,04524	0,04524	3,78		-54.300	19.291	0,04524	0,04524	2,64
S	A		-1.523	472	0,04524	0,04524	94,40		411	776	0,04524	0,04524	57,11		1.542	1.932	0,04524	0,04524	22,87
	P		-1.523	543	0,04524	0,04524	82,06		411	896	0,04524	0,04524	49,46		1.542	2.244	0,04524	0,04524	19,69
Piano Terra			Parete P28-P31										Parete P28-P31						
P	A	00036	-44.618	15.976	0,04524	0,04524	3,12	00072	1.412	731	0,04524	0,04524	60,46	00073	-30.147	549	0,04524	0,04524	87,52
	P		-44.618	19.130	0,04524	0,04524	2,60		1.412	788	0,04524	0,04524	56,09		-30.147	633	0,04524	0,04524	75,90
S	A		421	3.868	0,04524	0,04524	11,46		22.296	148	0,04524	0,04524	NS		-9.220	205	0,04524	0,04524	NS
	P		421	4.310	0,04524	0,04524	10,28		22.296	185	0,04524	0,04524	NS		-9.220	225	0,04524	0,04524	NS

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
P	A	01119	-55.654	17.919	0,04524	0,04524	2,85	00707	-47.611	22.930	0,04524	0,04524	2,19	00708	-53.356	22.693	0,04524	0,04524	2,24
	P		-55.654	22.089	0,04524	0,04524	2,31		-47.611	25.382	0,04524	0,04524	1,98		-53.356	26.452	0,04524	0,04524	1,92
S	A	00709	3.358	4.111	0,04524	0,04524	10,69	01283	-5.849	4.853	0,04524	0,04524	9,29	01284	-256	4.944	0,04524	0,04524	8,98
	P		3.358	4.976	0,04524	0,04524	8,83		-5.849	5.219	0,04524	0,04524	8,64		-256	5.807	0,04524	0,04524	7,65
P	A	00709	-57.400	22.314	0,04524	0,04524	2,30	01283	-50.211	1.314	0,04524	0,04524	38,41	01284	-58.946	1.794	0,04524	0,04524	28,71
	P		-57.400	25.972	0,04524	0,04524	1,98		-50.211	1.513	0,04524	0,04524	33,35		-58.946	2.083	0,04524	0,04524	24,73
S	A	01285	-10.629	4.403	0,04524	0,04524	10,37	01286	-13.767	371	0,04524	0,04524	NS	01287	-13.064	244	0,04524	0,04524	NS
	P		-10.629	5.140	0,04524	0,04524	8,89		-13.767	322	0,04524	0,04524	NS		-13.064	213	0,04524	0,04524	NS
P	A	01285	-57.278	1.508	0,04524	0,04524	34,03	01286	-49.774	4.121	0,04524	0,04524	12,23	01287	-38.308	7.585	0,04524	0,04524	6,46
	P		-57.278	1.742	0,04524	0,04524	29,46		-49.774	4.740	0,04524	0,04524	10,64		-13.393	5.641	0,04524	0,04524	8,16
S	A	01288	-9.088	300	0,04524	0,04524	NS	01289	-1.898	292	0,04524	0,04524	NS	01290	673	623	0,04524	0,04524	71,09
	P		-9.088	260	0,04524	0,04524	NS		-1.898	335	0,04524	0,04524	NS		673	541	0,04524	0,04524	81,86
P	A	01288	-44.710	10.108	0,04524	0,04524	4,93	01289	-45.841	13.646	0,04524	0,04524	3,66	01290	-39.705	16.776	0,04524	0,04524	2,93
	P		-44.710	11.620	0,04524	0,04524	4,29		-45.841	15.716	0,04524	0,04524	3,18		-39.705	19.393	0,04524	0,04524	2,54
S	A	01291	810	646	0,04524	0,04524	68,53	01292	2.195	241	0,04524	0,04524	NS	01293	3.214	77	0,04524	0,04524	NS
	P		810	740	0,04524	0,04524	59,83		2.195	286	0,04524	0,04524	NS		3.214	77	0,04524	0,04524	NS
P	A	01291	-40.765	19.104	0,04524	0,04524	2,58	01292	-43.677	19.113	0,04524	0,04524	2,60	01293	-47.214	16.199	0,04524	0,04524	3,09
	P		-40.765	22.153	0,04524	0,04524	2,23		-43.677	22.060	0,04524	0,04524	2,25		-47.214	18.698	0,04524	0,04524	2,68
S	A	01294	6.191	715	0,04524	0,04524	60,99	01295	2.679	364	0,04524	0,04524	NS	01296	1.281	710	0,04524	0,04524	62,27
	P		6.191	829	0,04524	0,04524	52,60		2.679	318	0,04524	0,04524	NS		1.281	769	0,04524	0,04524	57,49
P	A	01294	-41.485	13.641	0,04524	0,04524	3,62	01295	-44.688	10.860	0,04524	0,04524	4,59	01296	-43.562	7.083	0,04524	0,04524	7,01
	P		-41.485	15.687	0,04524	0,04524	3,15		-44.688	12.491	0,04524	0,04524	3,99		-43.562	8.129	0,04524	0,04524	6,11
S	A	02259	1.683	329	0,04524	0,04524	NS	02260	2.478	183	0,04524	0,04524	NS	02261	1.528	435	0,04524	0,04524	NS
	P		1.683	392	0,04524	0,04524	NS		2.478	141	0,04524	0,04524	NS		1.528	493	0,04524	0,04524	89,62
P	A	01297	8.773	2.458	0,04524	0,04524	17,61	02257	-54.789	2.680	0,04524	0,04524	19,03	02258	-49.028	19.544	0,04524	0,04524	2,57
	P		8.773	3.047	0,04524	0,04524	14,21		-54.789	3.090	0,04524	0,04524	16,51		-49.028	22.723	0,04524	0,04524	2,21
S	A	02259	12.513	153	0,04524	0,04524	NS	02260	-6.080	107	0,04524	0,04524	NS	02261	1.558	2.604	0,04524	0,04524	16,97
	P		12.513	122	0,04524	0,04524	NS		-6.080	124	0,04524	0,04524	NS		1.558	3.006	0,04524	0,04524	14,70
P	A	02259	-52.646	19.413	0,04524	0,04524	2,61	02260	-45.752	2.350	0,04524	0,04524	21,25	02261	-56.568	3.878	0,04524	0,04524	13,21
	P		-52.646	22.496	0,04524	0,04524	2,26		-45.752	2.706	0,04524	0,04524	18,45		-56.568	4.445	0,04524	0,04524	11,52
S	A	02262	3.354	3.201	0,04524	0,04524	13,73	02263	9.543	18	0,04524	0,04524	NS	02264	-4.998	399	0,04524	0,04524	NS
	P		3.354	3.528	0,04524	0,04524	12,46		3.649	11	0,04524	0,04524	NS		-4.998	459	0,04524	0,04524	98,00
P	A	02262	-57.950	9.196	0,04524	0,04524	5,59	02263	-55.356	14.156	0,04524	0,04524	3,61	02264	-49.764	19.213	0,04524	0,04524	2,62
	P		-57.950	10.569	0,04524	0,04524	4,86		-55.356	16.314	0,04524	0,04524	3,13		-49.764	22.202	0,04524	0,04524	2,27
S	A	02265	187	497	0,04524	0,04524	89,23	02266	1.444	1.175	0,04524	0,04524	37,61	02267	-2.952	3.204	0,04524	0,04524	13,96
	P		187	559	0,04524	0,04524	79,33		1.444	1.311	0,04524	0,04524	33,71		-2.952	3.518	0,04524	0,04524	12,72
P	A	02265	-56.674	6.382	0,04524	0,04524	8,03	02266	-57.914	11.768	0,04524	0,04524	4,37	02267	-54.211	16.692	0,04524	0,04524	3,05
	P		-56.674	7.330	0,04524	0,04524	6,99		-57.914	13.542	0,04524	0,04524	3,79		-54.211	19.263	0,04524	0,04524	2,64
S	A	02265	-1.406	475	0,04524	0,04524	93,78	02266	422	797	0,04524	0,04524	55,61	02267	1.962	1.942	0,04524	0,04524	22,72
	P		-1.406	541	0,04524	0,04524	82,34		422	898	0,04524	0,04524	49,35		1.962	2.243	0,04524	0,04524	19,67
Piano Terra			Parete P30-P33					Parete P30-P33											
P	A	00035	-43.439	17.987	0,04524	0,04524	2,76	00074	510	726	0,04524	0,04524	61,03	00075	-30.501	549	0,04524	0,04524	87,60
	P		-43.439	20.877	0,04524	0,04524	2,38		510	781	0,04524	0,04524	56,73		-30.501	642	0,04524	0,04524	74,91
S	A	00035	849	3.934	0,04524	0,04524	11,25	00074	22.612	148	0,04524	0,04524	NS	-9.123	200	0,04524	0,04524	NS	

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{dif}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{dif}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{dif}	CS
			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
	P		849	4.260	0,04524	0,04524	10,39		22.612	188	0,04524	0,04524	NS		-9.123	219	0,04524	0,04524	NS
P	A	00118	-55.920	17.745	0,04524	0,04524	2,88	00742	-58.144	22.201	0,04524	0,04524	2,32	00743	-53.211	22.572	0,04524	0,04524	2,25
P	P		-55.920	22.256	0,04524	0,04524	2,30		-58.144	25.990	0,04524	0,04524	1,98		-53.211	26.483	0,04524	0,04524	1,92
S	A		3.668	4.052	0,04524	0,04524	10,84		-10.782	4.368	0,04524	0,04524	10,46		218	4.916	0,04524	0,04524	9,02
P	P		3.668	5.015	0,04524	0,04524	8,76		-10.782	5.158	0,04524	0,04524	8,86		218	5.809	0,04524	0,04524	7,63
P	A	00744	-47.666	22.849	0,04524	0,04524	2,20	01268	-50.216	1.305	0,04524	0,04524	38,67	01269	-58.808	1.786	0,04524	0,04524	28,83
P	P		-47.666	25.445	0,04524	0,04524	1,97		-50.216	1.509	0,04524	0,04524	33,44		-58.808	2.084	0,04524	0,04524	24,71
S	A		-5.424	4.849	0,04524	0,04524	9,29		-13.512	371	0,04524	0,04524	NS		-13.049	246	0,04524	0,04524	NS
P	P		-5.424	5.230	0,04524	0,04524	8,61		-13.512	321	0,04524	0,04524	NS		-13.049	214	0,04524	0,04524	NS
P	A	01270	-57.239	1.511	0,04524	0,04524	33,96	01271	-49.228	4.108	0,04524	0,04524	12,26	01272	-37.807	7.556	0,04524	0,04524	6,48
P	P		-57.239	1.756	0,04524	0,04524	29,22		-49.228	4.751	0,04524	0,04524	10,60		-13.022	5.639	0,04524	0,04524	8,15
S	A		-9.082	310	0,04524	0,04524	NS		-1.891	295	0,04524	0,04524	NS		1.351	637	0,04524	0,04524	69,39
P	P		-9.082	270	0,04524	0,04524	NS		-1.891	339	0,04524	0,04524	NS		1.351	552	0,04524	0,04524	80,08
P	A	01273	-44.387	10.067	0,04524	0,04524	4,94	01274	-45.701	13.592	0,04524	0,04524	3,67	01275	-39.741	16.713	0,04524	0,04524	2,94
P	P		-44.387	11.631	0,04524	0,04524	4,28		-45.701	15.728	0,04524	0,04524	3,17		-39.741	19.397	0,04524	0,04524	2,54
S	A		1.545	644	0,04524	0,04524	68,60		1.573	303	0,04524	0,04524	NS		3.195	79	0,04524	0,04524	NS
P	P		1.545	740	0,04524	0,04524	59,70		1.573	348	0,04524	0,04524	NS		3.195	76	0,04524	0,04524	NS
P	A	01276	-41.175	19.037	0,04524	0,04524	2,59	01277	-41.910	19.016	0,04524	0,04524	2,60	01278	-47.518	16.124	0,04524	0,04524	3,11
P	P		-41.175	22.148	0,04524	0,04524	2,23		-41.910	22.117	0,04524	0,04524	2,24		-47.518	18.729	0,04524	0,04524	2,68
S	A		6.190	712	0,04524	0,04524	61,25		2.732	368	0,04524	0,04524	NS		1.250	706	0,04524	0,04524	62,63
P	P		6.190	832	0,04524	0,04524	52,41		2.732	317	0,04524	0,04524	NS		1.250	774	0,04524	0,04524	57,13
P	A	01279	-41.758	13.580	0,04524	0,04524	3,64	01280	-44.841	10.813	0,04524	0,04524	4,61	01281	-43.651	7.052	0,04524	0,04524	7,04
P	P		-41.758	15.710	0,04524	0,04524	3,15		-44.841	12.506	0,04524	0,04524	3,98		-43.651	8.136	0,04524	0,04524	6,11
S	A		1.691	329	0,04524	0,04524	NS		2.486	183	0,04524	0,04524	NS		1.521	432	0,04524	0,04524	NS
P	P		1.691	393	0,04524	0,04524	NS		2.486	142	0,04524	0,04524	NS		1.521	494	0,04524	0,04524	89,44
P	A	01282	9.587	2.230	0,04524	0,04524	19,37	02246	-54.730	2.684	0,04524	0,04524	19,00	02247	-48.949	19.492	0,04524	0,04524	2,58
P	P		7.681	3.044	0,04524	0,04524	14,27		-54.730	3.111	0,04524	0,04524	16,40		-48.949	22.695	0,04524	0,04524	2,22
S	A		12.633	153	0,04524	0,04524	NS		-6.068	112	0,04524	0,04524	NS		1.696	2.590	0,04524	0,04524	17,05
P	P		12.633	121	0,04524	0,04524	NS		-6.068	129	0,04524	0,04524	NS		1.696	3.024	0,04524	0,04524	14,60
P	A	02248	-53.390	19.303	0,04524	0,04524	2,63	02249	-45.757	2.266	0,04524	0,04524	22,03	02250	-56.405	3.860	0,04524	0,04524	13,27
P	P		-53.390	22.575	0,04524	0,04524	2,25		-45.757	2.633	0,04524	0,04524	18,96		-56.405	4.447	0,04524	0,04524	11,51
S	A		3.821	3.193	0,04524	0,04524	13,75		9.119	18	0,04524	0,04524	NS		-4.998	397	0,04524	0,04524	NS
P	P		3.821	3.539	0,04524	0,04524	12,40		0	0	0,04524	0,04524	-		-4.998	460	0,04524	0,04524	97,79
P	A	02251	-57.975	9.158	0,04524	0,04524	5,61	02252	-54.756	14.095	0,04524	0,04524	3,62	02253	-49.868	19.118	0,04524	0,04524	2,64
P	P		-57.975	10.580	0,04524	0,04524	4,86		-54.756	16.335	0,04524	0,04524	3,12		-49.868	22.243	0,04524	0,04524	2,27
S	A		661	494	0,04524	0,04524	89,65		1.033	1.167	0,04524	0,04524	37,91		-2.855	3.190	0,04524	0,04524	14,02
P	P		661	560	0,04524	0,04524	79,09		1.033	1.316	0,04524	0,04524	33,62		-2.855	3.523	0,04524	0,04524	12,69
P	A	02254	-56.460	6.356	0,04524	0,04524	8,06	02255	-56.238	11.720	0,04524	0,04524	4,37	02256	-55.665	16.626	0,04524	0,04524	3,07
P	P		-56.460	7.338	0,04524	0,04524	6,98		-56.238	13.555	0,04524	0,04524	3,78		-55.665	19.276	0,04524	0,04524	2,65
S	A		-1.569	473	0,04524	0,04524	94,21		379	793	0,04524	0,04524	55,89		1.941	1.936	0,04524	0,04524	22,80
P	P		-1.569	541	0,04524	0,04524	82,37		379	899	0,04524	0,04524	49,30		1.941	2.253	0,04524	0,04524	19,59
Piano Terra			Parete P32-P35					Parete P32-P35											
P	A	00011	-60.020	18.795	0,04524	0,04524	2,75	00034	-44.248	18.010	0,04524	0,04524	2,76	00076	-553	691	0,04524	0,04524	64,31
P	P		-60.020	21.689	0,04524	0,04524	2,38		-44.248	21.063	0,04524	0,04524	2,36		-553	753	0,04524	0,04524	59,02

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
S	A		4.323	4.709	0,04524	0,04524	9,31		776	3.891	0,04524	0,04524	11,38		22.637	139	0,04524	0,04524	NS
	P		4.323	5.069	0,04524	0,04524	8,65		776	4.317	0,04524	0,04524	10,26		22.637	176	0,04524	0,04524	NS
P	A	00077	-30.941	529	0,04524	0,04524	91,01	00286	-57.374	22.314	0,04524	0,04524	2,30	00287	-55.271	22.565	0,04524	0,04524	2,26
	P		-30.941	618	0,04524	0,04524	77,90		-57.374	25.838	0,04524	0,04524	1,99		-55.271	26.536	0,04524	0,04524	1,92
S	A		-9.130	193	0,04524	0,04524	NS		-10.120	4.402	0,04524	0,04524	10,36		1.913	4.959	0,04524	0,04524	8,90
	P		-9.130	214	0,04524	0,04524	NS		-10.120	5.105	0,04524	0,04524	8,93		1.913	5.879	0,04524	0,04524	7,51
P	A	00288	-42.523	22.019	0,04524	0,04524	2,25	00953	-50.311	1.284	0,04524	0,04524	39,31	00954	-58.842	1.934	0,04524	0,04524	26,63
	P		-42.523	25.577	0,04524	0,04524	1,94		-50.311	1.489	0,04524	0,04524	33,90		-58.842	2.228	0,04524	0,04524	23,11
S	A		-7.011	4.407	0,04524	0,04524	10,26		-13.629	370	0,04524	0,04524	NS		-10.379	227	0,04524	0,04524	NS
	P		-7.011	5.129	0,04524	0,04524	8,82		-13.629	321	0,04524	0,04524	NS		-10.379	197	0,04524	0,04524	NS
P	A	00955	-57.520	1.507	0,04524	0,04524	34,07	00956	-49.272	4.107	0,04524	0,04524	12,26	00957	-37.860	7.542	0,04524	0,04524	6,49
	P		-57.520	1.747	0,04524	0,04524	29,39		-49.272	4.747	0,04524	0,04524	10,61		-12.965	5.620	0,04524	0,04524	8,18
S	A		-9.265	315	0,04524	0,04524	NS		-1.921	294	0,04524	0,04524	NS		1.326	636	0,04524	0,04524	69,51
	P		-9.265	274	0,04524	0,04524	NS		-1.921	339	0,04524	0,04524	NS		1.326	550	0,04524	0,04524	80,38
P	A	00958	-44.440	10.048	0,04524	0,04524	4,95	00959	-45.820	13.562	0,04524	0,04524	3,68	00960	-39.461	16.685	0,04524	0,04524	2,95
	P		-44.440	11.610	0,04524	0,04524	4,29		-45.820	15.699	0,04524	0,04524	3,18		-39.461	19.370	0,04524	0,04524	2,54
S	A		1.526	640	0,04524	0,04524	69,04		1.436	322	0,04524	0,04524	NS		3.260	76	0,04524	0,04524	NS
	P		1.526	741	0,04524	0,04524	59,63		1.436	368	0,04524	0,04524	NS		3.260	77	0,04524	0,04524	NS
P	A	00961	-40.531	19.029	0,04524	0,04524	2,59	00962	-43.339	18.932	0,04524	0,04524	2,62	00963	-47.286	16.103	0,04524	0,04524	3,11
	P		-40.531	22.097	0,04524	0,04524	2,23		-43.339	22.023	0,04524	0,04524	2,25		-47.286	18.679	0,04524	0,04524	2,68
S	A		6.296	732	0,04524	0,04524	59,56		1.003	279	0,04524	0,04524	NS		831	678	0,04524	0,04524	65,29
	P		6.296	825	0,04524	0,04524	52,84		1.003	323	0,04524	0,04524	NS		831	775	0,04524	0,04524	57,12
P	A	00964	-41.765	13.547	0,04524	0,04524	3,65	00965	-44.992	10.796	0,04524	0,04524	4,62	00966	-44.041	7.037	0,04524	0,04524	7,07
	P		-41.765	15.678	0,04524	0,04524	3,15		-44.992	12.475	0,04524	0,04524	4,00		-44.041	8.118	0,04524	0,04524	6,13
S	A		1.748	334	0,04524	0,04524	NS		1.729	178	0,04524	0,04524	NS		1.593	429	0,04524	0,04524	NS
	P		1.748	390	0,04524	0,04524	NS		1.729	152	0,04524	0,04524	NS		1.593	493	0,04524	0,04524	89,60
P	A	00967	9.652	2.249	0,04524	0,04524	19,20	02015	-54.340	2.660	0,04524	0,04524	19,16	02016	-48.973	19.499	0,04524	0,04524	2,58
	P		9.652	2.859	0,04524	0,04524	15,10		-54.340	3.084	0,04524	0,04524	16,52		-48.973	22.631	0,04524	0,04524	2,22
S	A		12.641	153	0,04524	0,04524	NS		-6.389	114	0,04524	0,04524	NS		1.774	2.623	0,04524	0,04524	16,83
	P		12.641	121	0,04524	0,04524	NS		-6.389	131	0,04524	0,04524	NS		1.774	3.010	0,04524	0,04524	14,67
P	A	02017	-50.515	19.317	0,04524	0,04524	2,61	02018	-46.404	2.498	0,04524	0,04524	20,02	02019	-56.535	3.850	0,04524	0,04524	13,30
	P		-50.515	22.453	0,04524	0,04524	2,25		-46.404	1.878	0,04524	0,04524	25,00		-56.535	4.435	0,04524	0,04524	11,55
S	A		2.902	3.066	0,04524	0,04524	14,36		8.601	15	0,04524	0,04524	NS		-5.282	416	0,04524	0,04524	NS
	P		2.902	3.511	0,04524	0,04524	12,54		0	0	0,04524	0,04524	-		-5.282	481	0,04524	0,04524	93,59
P	A	02020	-58.098	9.142	0,04524	0,04524	5,62	02021	-54.220	14.074	0,04524	0,04524	3,62	02022	-49.974	19.056	0,04524	0,04524	2,65
	P		-58.098	10.556	0,04524	0,04524	4,87		-54.220	16.296	0,04524	0,04524	3,13		-49.974	22.207	0,04524	0,04524	2,27
S	A		653	488	0,04524	0,04524	90,76		898	1.142	0,04524	0,04524	38,76		-1.615	3.084	0,04524	0,04524	14,45
	P		653	562	0,04524	0,04524	78,81		898	1.328	0,04524	0,04524	33,33		-1.615	3.582	0,04524	0,04524	12,44
P	A	02023	-56.501	6.346	0,04524	0,04524	8,07	02024	-56.117	11.699	0,04524	0,04524	4,37	02025	-54.215	16.577	0,04524	0,04524	3,07
	P		-56.501	7.323	0,04524	0,04524	6,99		-56.117	13.527	0,04524	0,04524	3,78		-54.215	19.251	0,04524	0,04524	2,65
S	A		-1.574	470	0,04524	0,04524	94,82		386	782	0,04524	0,04524	56,68		1.510	2.000	0,04524	0,04524	22,09
	P		-1.574	543	0,04524	0,04524	82,07		386	906	0,04524	0,04524	48,92		1.510	2.319	0,04524	0,04524	19,05
Piano Terra			Parete P34-P37										Parete P34-P37						
P	A	00012	-58.963	19.295	0,04524	0,04524	2,67	00013	-42.736	18.639	0,04524	0,04524	2,66	00018	471	413	0,04524	0,04524	NS

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
	P		-58.963	21.512	0,04524	0,04524	2,39		-42.736	20.701	0,04524	0,04524	2,39		471	440	0,04524	0,04524	NS
S	A		5.695	4.706	0,04524	0,04524	9,28		1.003	3.996	0,04524	0,04524	11,07		22.345	131	0,04524	0,04524	NS
	P		5.695	4.997	0,04524	0,04524	8,74		1.003	4.236	0,04524	0,04524	10,45		22.345	166	0,04524	0,04524	NS
P	A	00079	-30.450	510	0,04524	0,04524	94,28	00262	-56.338	22.775	0,04524	0,04524	2,25	00263	-54.744	23.166	0,04524	0,04524	2,20
	P		-30.450	595	0,04524	0,04524	80,81		-56.338	25.448	0,04524	0,04524	2,01		-54.744	26.079	0,04524	0,04524	1,96
S	A		-4.887	406	0,04524	0,04524	NS		-10.403	4.502	0,04524	0,04524	10,14		2.323	5.085	0,04524	0,04524	8,67
	P		-4.887	414	0,04524	0,04524	NS		-11.497	5.190	0,04524	0,04524	8,82		2.323	5.749	0,04524	0,04524	7,67
P	A	00264	-41.816	22.584	0,04524	0,04524	2,19	00938	-49.931	1.311	0,04524	0,04524	38,47	00939	-58.317	1.978	0,04524	0,04524	26,00
	P		-41.816	25.246	0,04524	0,04524	1,96		-49.931	1.456	0,04524	0,04524	34,64		-58.317	2.193	0,04524	0,04524	23,45
S	A		-6.807	4.519	0,04524	0,04524	10,00		-13.453	365	0,04524	0,04524	NS		-10.012	225	0,04524	0,04524	NS
	P		-6.807	5.061	0,04524	0,04524	8,93		-13.453	328	0,04524	0,04524	NS		-10.012	201	0,04524	0,04524	NS
P	A	00940	-56.766	1.536	0,04524	0,04524	33,37	00941	-48.857	4.207	0,04524	0,04524	11,96	00942	-37.492	7.720	0,04524	0,04524	6,34
	P		-56.766	1.722	0,04524	0,04524	29,76		-48.857	4.688	0,04524	0,04524	10,73		-13.081	5.482	0,04524	0,04524	8,39
S	A		-9.005	308	0,04524	0,04524	NS		-1.883	289	0,04524	0,04524	NS		1.336	627	0,04524	0,04524	70,50
	P		-9.005	280	0,04524	0,04524	NS		-1.883	323	0,04524	0,04524	NS		1.336	563	0,04524	0,04524	78,52
P	A	00943	-43.979	10.284	0,04524	0,04524	4,83	00944	-45.261	13.884	0,04524	0,04524	3,59	00945	-39.053	17.087	0,04524	0,04524	2,87
	P		-43.979	11.440	0,04524	0,04524	4,35		-45.261	15.463	0,04524	0,04524	3,23		-39.053	19.065	0,04524	0,04524	2,58
S	A		829	655	0,04524	0,04524	67,59		2.209	329	0,04524	0,04524	NS		3.197	76	0,04524	0,04524	NS
	P		829	730	0,04524	0,04524	60,64		2.209	363	0,04524	0,04524	NS		3.197	74	0,04524	0,04524	NS
P	A	00946	-38.854	19.479	0,04524	0,04524	2,52	00947	-43.018	19.336	0,04524	0,04524	2,57	00948	-47.117	16.499	0,04524	0,04524	3,04
	P		-38.854	21.741	0,04524	0,04524	2,26		-43.018	21.640	0,04524	0,04524	2,29		-47.117	18.411	0,04524	0,04524	2,72
S	A		6.270	742	0,04524	0,04524	58,76		1.021	284	0,04524	0,04524	NS		784	695	0,04524	0,04524	63,70
	P		6.270	819	0,04524	0,04524	53,23		1.021	316	0,04524	0,04524	NS		784	769	0,04524	0,04524	57,57
P	A	00949	-41.349	13.873	0,04524	0,04524	3,56	00950	-44.505	11.051	0,04524	0,04524	4,50	00951	-43.368	7.201	0,04524	0,04524	6,89
	P		-41.349	15.453	0,04524	0,04524	3,20		-44.505	12.295	0,04524	0,04524	4,05		-43.368	7.999	0,04524	0,04524	6,21
S	A		1.707	343	0,04524	0,04524	NS		2.475	175	0,04524	0,04524	NS		1.514	439	0,04524	0,04524	NS
	P		1.707	384	0,04524	0,04524	NS		2.475	155	0,04524	0,04524	NS		1.514	486	0,04524	0,04524	90,91
P	A	00952	9.389	2.365	0,04524	0,04524	18,27	02004	-53.878	2.729	0,04524	0,04524	18,65	02005	-48.029	19.944	0,04524	0,04524	2,52
	P		9.389	2.810	0,04524	0,04524	15,38		-53.878	3.053	0,04524	0,04524	16,67		-48.029	22.243	0,04524	0,04524	2,26
S	A		12.496	150	0,04524	0,04524	NS		-5.044	187	0,04524	0,04524	NS		1.646	2.793	0,04524	0,04524	15,81
	P		12.496	125	0,04524	0,04524	NS		-5.044	201	0,04524	0,04524	NS		1.646	3.099	0,04524	0,04524	14,25
P	A	02006	-50.312	19.821	0,04524	0,04524	2,55	02007	-45.494	2.549	0,04524	0,04524	19,58	02008	-57.572	3.937	0,04524	0,04524	13,04
	P		-50.312	22.170	0,04524	0,04524	2,28		-20.331	1.817	0,04524	0,04524	25,79		-57.572	4.367	0,04524	0,04524	11,76
S	A		3.440	3.131	0,04524	0,04524	14,04		9.033	13	0,04524	0,04524	NS		-4.978	426	0,04524	0,04524	NS
	P		3.440	3.464	0,04524	0,04524	12,69		0	0	0,04524	0,04524	-		-4.978	474	0,04524	0,04524	94,90
P	A	02009	-60.172	9.357	0,04524	0,04524	5,52	02010	-53.765	14.412	0,04524	0,04524	3,53	02011	-49.077	19.542	0,04524	0,04524	2,58
	P		-60.172	10.403	0,04524	0,04524	4,97		-53.765	16.059	0,04524	0,04524	3,17		-49.077	21.878	0,04524	0,04524	2,30
S	A		669	499	0,04524	0,04524	88,75		875	1.171	0,04524	0,04524	37,80		-1.613	3.161	0,04524	0,04524	14,10
	P		669	554	0,04524	0,04524	79,94		875	1.310	0,04524	0,04524	33,79		-1.613	3.531	0,04524	0,04524	12,62
P	A	02012	-55.974	6.494	0,04524	0,04524	7,88	02013	-55.521	11.976	0,04524	0,04524	4,27	02014	-53.467	16.982	0,04524	0,04524	2,99
	P		-55.974	7.218	0,04524	0,04524	7,09		-55.521	13.328	0,04524	0,04524	3,83		-53.467	18.953	0,04524	0,04524	2,68
S	A		-1.560	498	0,04524	0,04524	89,48		378	800	0,04524	0,04524	55,41		1.438	2.050	0,04524	0,04524	21,56
	P		-1.560	552	0,04524	0,04524	80,73		378	892	0,04524	0,04524	49,69		1.438	2.293	0,04524	0,04524	19,27

Piano Terra

Parete P36-P39

Parete P36-P39

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
P	A	00013	-57.991	18.926	0,04524	0,04524	2,72	00032	-42.397	18.329	0,04524	0,04524	2,70	00080	1.576	414	0,04524	0,04524	NS
	P		-57.991	21.962	0,04524	0,04524	2,34		-42.397	21.303	0,04524	0,04524	2,32		1.576	456	0,04524	0,04524	96,88
S	A	00081	5.315	4.673	0,04524	0,04524	9,36	00274	567	4.064	0,04524	0,04524	10,90	00275	22.235	133	0,04524	0,04524	NS
	P		5.315	5.080	0,04524	0,04524	8,61		567	4.449	0,04524	0,04524	9,96		22.235	177	0,04524	0,04524	NS
P	A	00081	-53.727	498	0,04524	0,04524	NS	00274	-41.103	22.155	0,04524	0,04524	2,23	00275	-53.964	22.773	0,04524	0,04524	2,24
	P		-29.816	425	0,04524	0,04524	NS		-41.103	25.788	0,04524	0,04524	1,91		-53.964	26.631	0,04524	0,04524	1,91
S	A	00081	-9.039	195	0,04524	0,04524	NS	00274	-6.482	4.436	0,04524	0,04524	10,18	00275	2.474	5.002	0,04524	0,04524	8,81
	P		-9.039	208	0,04524	0,04524	NS		-6.482	5.179	0,04524	0,04524	8,72		2.474	5.868	0,04524	0,04524	7,51
P	A	00276	-55.508	22.389	0,04524	0,04524	2,28	00983	-49.367	1.409	0,04524	0,04524	35,74	00984	-57.992	1.947	0,04524	0,04524	26,40
	P		-55.508	26.033	0,04524	0,04524	1,96		-49.367	1.607	0,04524	0,04524	31,34		-57.992	2.240	0,04524	0,04524	22,94
S	A	00276	-11.231	4.578	0,04524	0,04524	9,99	00983	-13.332	373	0,04524	0,04524	NS	00984	-13.520	237	0,04524	0,04524	NS
	P		-11.231	5.317	0,04524	0,04524	8,60		-13.332	323	0,04524	0,04524	NS		-13.520	204	0,04524	0,04524	NS
P	A	00985	-56.307	1.516	0,04524	0,04524	33,77	00986	-48.793	4.133	0,04524	0,04524	12,17	00987	-37.450	7.591	0,04524	0,04524	6,45
	P		-56.307	1.766	0,04524	0,04524	28,99		-48.793	4.783	0,04524	0,04524	10,52		-37.450	8.763	0,04524	0,04524	5,58
S	A	00985	-9.092	305	0,04524	0,04524	NS	00986	-2.413	283	0,04524	0,04524	NS	00987	1.343	634	0,04524	0,04524	69,72
	P		-9.092	266	0,04524	0,04524	NS		-2.413	329	0,04524	0,04524	NS		1.343	548	0,04524	0,04524	80,67
P	A	00988	-43.791	10.114	0,04524	0,04524	4,91	00989	-44.933	13.651	0,04524	0,04524	3,65	00990	-38.876	16.797	0,04524	0,04524	2,92
	P		-43.791	11.681	0,04524	0,04524	4,25		-44.933	15.795	0,04524	0,04524	3,15		-38.876	19.483	0,04524	0,04524	2,52
S	A	00988	1.522	644	0,04524	0,04524	68,61	00989	1.434	265	0,04524	0,04524	NS	00990	3.089	76	0,04524	0,04524	NS
	P		1.522	745	0,04524	0,04524	59,31		1.434	308	0,04524	0,04524	NS		3.089	75	0,04524	0,04524	NS
P	A	00991	-38.868	19.147	0,04524	0,04524	2,56	00992	-42.583	19.052	0,04524	0,04524	2,60	00993	-46.260	16.213	0,04524	0,04524	3,08
	P		-38.868	22.234	0,04524	0,04524	2,21		-42.583	22.169	0,04524	0,04524	2,24		-46.260	18.803	0,04524	0,04524	2,66
S	A	00991	5.656	733	0,04524	0,04524	59,58	00992	674	278	0,04524	0,04524	NS	00993	788	683	0,04524	0,04524	64,82
	P		5.656	838	0,04524	0,04524	52,12		674	324	0,04524	0,04524	NS		788	782	0,04524	0,04524	56,62
P	A	00994	-40.424	13.638	0,04524	0,04524	3,61	00995	-43.623	10.867	0,04524	0,04524	4,57	00996	-42.515	7.084	0,04524	0,04524	6,99
	P		-40.424	15.777	0,04524	0,04524	3,12		-43.623	12.553	0,04524	0,04524	3,96		-42.515	8.166	0,04524	0,04524	6,07
S	A	00994	1.701	338	0,04524	0,04524	NS	00995	1.792	181	0,04524	0,04524	NS	00996	1.651	432	0,04524	0,04524	NS
	P		1.701	395	0,04524	0,04524	NS		1.792	153	0,04524	0,04524	NS		1.651	496	0,04524	0,04524	89,05
P	A	00997	8.879	2.422	0,04524	0,04524	17,87	02037	-53.837	2.700	0,04524	0,04524	18,85	02038	-47.552	19.604	0,04524	0,04524	2,56
	P		8.879	3.026	0,04524	0,04524	14,30		-53.837	3.136	0,04524	0,04524	16,23		-47.552	22.768	0,04524	0,04524	2,20
S	A	00997	12.414	155	0,04524	0,04524	NS	02037	-5.986	110	0,04524	0,04524	NS	02038	1.477	2.759	0,04524	0,04524	16,02
	P		12.414	121	0,04524	0,04524	NS		-5.986	129	0,04524	0,04524	NS		1.477	3.167	0,04524	0,04524	13,95
P	A	02039	-49.601	19.454	0,04524	0,04524	2,59	02040	-44.640	2.515	0,04524	0,04524	19,80	02041	-55.574	3.875	0,04524	0,04524	13,19
	P		-49.601	22.641	0,04524	0,04524	2,23		-44.640	1.871	0,04524	0,04524	24,99		-55.574	4.459	0,04524	0,04524	11,46
S	A	02039	3.227	3.081	0,04524	0,04524	14,27	02040	9.481	15	0,04524	0,04524	NS	02041	-4.970	423	0,04524	0,04524	NS
	P		3.227	3.535	0,04524	0,04524	12,44		0	0	0,04524	0,04524	-		-4.970	488	0,04524	0,04524	92,17
P	A	02042	-56.845	9.202	0,04524	0,04524	5,57	02043	-53.046	14.168	0,04524	0,04524	3,59	02044	-48.434	19.200	0,04524	0,04524	2,62
	P		-56.845	10.621	0,04524	0,04524	4,83		-53.046	16.400	0,04524	0,04524	3,10		-48.434	22.344	0,04524	0,04524	2,25
S	A	02042	682	488	0,04524	0,04524	90,75	02043	847	1.151	0,04524	0,04524	38,46	02044	-1.593	3.108	0,04524	0,04524	14,34
	P		682	561	0,04524	0,04524	78,94		847	1.334	0,04524	0,04524	33,18		-1.593	3.600	0,04524	0,04524	12,38
P	A	02045	-55.682	6.387	0,04524	0,04524	8,00	02046	-55.114	11.776	0,04524	0,04524	4,34	02047	-52.924	16.692	0,04524	0,04524	3,04
	P		-55.682	7.368	0,04524	0,04524	6,94		-55.114	13.611	0,04524	0,04524	3,75		-52.924	19.364	0,04524	0,04524	2,62
S	A	02045	-1.479	484	0,04524	0,04524	92,05	02046	361	787	0,04524	0,04524	56,32	02047	1.382	2.024	0,04524	0,04524	21,84
	P		-1.479	557	0,04524	0,04524	79,99		361	910	0,04524	0,04524	48,71		1.382	2.343	0,04524	0,04524	18,87

Piano Terra

Parete P38-P41

Parete P38-P41

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
P	A	00082	1.216	718	0,04524	0,04524	61,59	00083	-29.640	496	0,04524	0,04524	96,75	00116	-43.051	18.512	0,04524	0,04524	2,68
	P		1.216	725	0,04524	0,04524	60,99		-29.640	641	0,04524	0,04524	74,86		-43.051	21.155	0,04524	0,04524	2,34
S	A		21.463	435	0,04524	0,04524	95,91		-8.926	199	0,04524	0,04524	NS		527	4.113	0,04524	0,04524	10,77
	P		21.463	493	0,04524	0,04524	84,62		-8.926	200	0,04524	0,04524	NS		527	4.387	0,04524	0,04524	10,10
P	A	00117	-58.318	18.678	0,04524	0,04524	2,75	00307	-55.949	22.401	0,04524	0,04524	2,28	00308	-54.067	22.714	0,04524	0,04524	2,24
	P		-58.318	22.108	0,04524	0,04524	2,33		-55.949	25.937	0,04524	0,04524	1,97		-54.067	26.595	0,04524	0,04524	1,91
S	A		4.587	4.404	0,04524	0,04524	9,95		-11.343	4.579	0,04524	0,04524	9,99		2.699	4.991	0,04524	0,04524	8,82
	P		4.587	4.940	0,04524	0,04524	8,87		-11.343	5.309	0,04524	0,04524	8,62		2.699	5.848	0,04524	0,04524	7,53
P	A	00309	-41.104	22.033	0,04524	0,04524	2,24	00968	-49.302	1.410	0,04524	0,04524	35,71	00969	-57.839	1.943	0,04524	0,04524	26,44
	P		-41.104	25.798	0,04524	0,04524	1,91		-49.302	1.597	0,04524	0,04524	31,53		-57.839	2.235	0,04524	0,04524	22,99
S	A		-6.317	4.424	0,04524	0,04524	10,20		-13.159	362	0,04524	0,04524	NS		-12.746	242	0,04524	0,04524	NS
	P		-6.317	5.184	0,04524	0,04524	8,71		-13.159	311	0,04524	0,04524	NS		-12.746	206	0,04524	0,04524	NS
P	A	00970	-55.823	1.386	0,04524	0,04524	36,90	00971	-48.107	4.120	0,04524	0,04524	12,19	00972	-36.968	7.574	0,04524	0,04524	6,45
	P		-55.823	1.654	0,04524	0,04524	30,92		-48.107	4.785	0,04524	0,04524	10,49		-36.968	8.753	0,04524	0,04524	5,58
S	A		-8.920	303	0,04524	0,04524	NS		-1.797	281	0,04524	0,04524	NS		1.376	634	0,04524	0,04524	69,72
	P		-8.920	267	0,04524	0,04524	NS		-1.797	329	0,04524	0,04524	NS		1.376	548	0,04524	0,04524	80,66
P	A	00973	-43.531	10.092	0,04524	0,04524	4,92	00974	-48.330	13.625	0,04524	0,04524	3,69	00975	-38.678	16.729	0,04524	0,04524	2,93
	P		-43.531	11.664	0,04524	0,04524	4,26		-48.330	15.768	0,04524	0,04524	3,19		-38.678	19.386	0,04524	0,04524	2,53
S	A		811	644	0,04524	0,04524	68,74		2.267	308	0,04524	0,04524	NS		3.082	76	0,04524	0,04524	NS
	P		811	743	0,04524	0,04524	59,58		2.267	344	0,04524	0,04524	NS		3.082	75	0,04524	0,04524	NS
P	A	00976	-39.462	19.147	0,04524	0,04524	2,57	00977	-42.659	19.017	0,04524	0,04524	2,61	00978	-46.295	16.158	0,04524	0,04524	3,09
	P		-39.462	22.165	0,04524	0,04524	2,22		-42.659	22.240	0,04524	0,04524	2,23		-46.295	18.789	0,04524	0,04524	2,66
S	A		5.993	737	0,04524	0,04524	59,20		1.019	279	0,04524	0,04524	NS		506	675	0,04524	0,04524	65,64
	P		5.993	832	0,04524	0,04524	52,44		1.019	321	0,04524	0,04524	NS		506	788	0,04524	0,04524	56,23
P	A	00979	-40.249	13.597	0,04524	0,04524	3,62	00980	-43.434	10.840	0,04524	0,04524	4,58	00981	-42.164	7.067	0,04524	0,04524	7,00
	P		-40.249	15.763	0,04524	0,04524	3,13		-43.434	12.537	0,04524	0,04524	3,96		-42.164	8.153	0,04524	0,04524	6,07
S	A		1.510	338	0,04524	0,04524	NS		2.539	181	0,04524	0,04524	NS		1.592	431	0,04524	0,04524	NS
	P		1.510	395	0,04524	0,04524	NS		2.539	154	0,04524	0,04524	NS		1.592	495	0,04524	0,04524	89,24
P	A	00982	8.463	2.420	0,04524	0,04524	17,90	02026	-53.191	2.698	0,04524	0,04524	18,84	02027	-47.904	19.632	0,04524	0,04524	2,56
	P		8.463	3.016	0,04524	0,04524	14,37		-53.191	3.155	0,04524	0,04524	16,11		-47.904	22.673	0,04524	0,04524	2,21
S	A		12.152	156	0,04524	0,04524	NS		-5.950	109	0,04524	0,04524	NS		1.477	2.758	0,04524	0,04524	16,02
	P		12.152	122	0,04524	0,04524	NS		-5.950	130	0,04524	0,04524	NS		1.477	3.162	0,04524	0,04524	13,98
P	A	02028	-49.696	19.321	0,04524	0,04524	2,61	02029	-44.114	2.515	0,04524	0,04524	19,77	02030	-55.489	3.868	0,04524	0,04524	13,21
	P		-49.696	22.676	0,04524	0,04524	2,22		-19.726	1.858	0,04524	0,04524	25,18		-55.489	4.449	0,04524	0,04524	11,49
S	A		3.431	3.066	0,04524	0,04524	14,33		9.304	112	0,04524	0,04524	NS		-4.718	406	0,04524	0,04524	NS
	P		3.431	3.542	0,04524	0,04524	12,41		9.304	105	0,04524	0,04524	NS		-4.718	472	0,04524	0,04524	95,23
P	A	02031	-56.753	9.180	0,04524	0,04524	5,58	02032	-54.006	14.129	0,04524	0,04524	3,60	02033	-49.006	19.128	0,04524	0,04524	2,63
	P		-56.753	10.607	0,04524	0,04524	4,83		-54.006	16.380	0,04524	0,04524	3,11		-49.006	22.333	0,04524	0,04524	2,25
S	A		704	487	0,04524	0,04524	90,93		824	1.145	0,04524	0,04524	38,66		-1.489	3.097	0,04524	0,04524	14,39
	P		704	561	0,04524	0,04524	78,94		824	1.336	0,04524	0,04524	33,14		-1.489	3.601	0,04524	0,04524	12,37
P	A	02034	-55.466	6.372	0,04524	0,04524	8,02	02035	-55.856	11.750	0,04524	0,04524	4,35	02036	-53.610	16.660	0,04524	0,04524	3,05
	P		-55.466	7.359	0,04524	0,04524	6,94		-55.856	13.591	0,04524	0,04524	3,76		-53.610	19.330	0,04524	0,04524	2,63
S	A		-1.321	481	0,04524	0,04524	92,58		353	788	0,04524	0,04524	56,25		1.424	1.999	0,04524	0,04524	22,11
	P		-1.321	554	0,04524	0,04524	80,38		353	907	0,04524	0,04524	48,87		1.424	2.312	0,04524	0,04524	19,12

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	
			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]		
Piano Terra																				
Parete P40-P43											Parete P40-P43									
P	A	00014	-59.021	18.779	0,04524	0,04524	2,74	00084	453	737	0,04524	0,04524	60,13	00085	-29.261	489	0,04524	0,04524	98,04	
P	P		-59.021	22.319	0,04524	0,04524	2,31		453	710	0,04524	0,04524	62,42		-29.261	667	0,04524	0,04524	71,87	
S	A	00115	4.476	4.430	0,04524	0,04524	9,89	00196	20.445	141	0,04524	0,04524	NS	00197	-8.938	189	0,04524	0,04524	NS	
S	P		4.476	4.990	0,04524	0,04524	8,78		20.445	211	0,04524	0,04524	NS		-8.938	179	0,04524	0,04524	NS	
P	A	00115	-42.646	18.236	0,04524	0,04524	2,72	00196	-55.889	22.191	0,04524	0,04524	2,30	00197	-54.037	22.678	0,04524	0,04524	2,25	
P	P		-42.646	20.869	0,04524	0,04524	2,37		-55.889	25.758	0,04524	0,04524	1,99		-54.037	26.488	0,04524	0,04524	1,92	
S	A	00198	636	4.030	0,04524	0,04524	10,99	00893	-10.000	4.375	0,04524	0,04524	10,42	00894	2.986	4.993	0,04524	0,04524	8,81	
S	P		636	4.298	0,04524	0,04524	10,31		-11.357	5.290	0,04524	0,04524	8,65		2.986	5.813	0,04524	0,04524	7,57	
P	A	00198	-41.394	21.995	0,04524	0,04524	2,25	00893	-49.488	1.395	0,04524	0,04524	36,11	00894	-57.934	1.933	0,04524	0,04524	26,59	
P	P		-41.394	25.891	0,04524	0,04524	1,91		-49.488	1.572	0,04524	0,04524	32,05		-57.934	2.223	0,04524	0,04524	23,12	
S	A	00895	-6.550	4.407	0,04524	0,04524	10,25	00896	-13.504	362	0,04524	0,04524	NS	00897	-12.839	253	0,04524	0,04524	NS	
S	P		-6.550	5.203	0,04524	0,04524	8,68		-13.504	311	0,04524	0,04524	NS		-12.839	214	0,04524	0,04524	NS	
P	A	00895	-55.814	1.412	0,04524	0,04524	36,22	00896	-48.034	4.127	0,04524	0,04524	12,16	00897	-36.896	7.545	0,04524	0,04524	6,48	
P	P		-55.814	1.698	0,04524	0,04524	30,12		-48.034	4.807	0,04524	0,04524	10,44		-36.896	8.734	0,04524	0,04524	5,59	
S	A	00898	-8.930	298	0,04524	0,04524	NS	00899	-1.799	287	0,04524	0,04524	NS	00900	1.400	636	0,04524	0,04524	69,49	
S	P		-8.930	264	0,04524	0,04524	NS		-1.799	336	0,04524	0,04524	NS		1.400	550	0,04524	0,04524	80,36	
P	A	00898	-43.445	10.050	0,04524	0,04524	4,94	00899	-44.767	13.564	0,04524	0,04524	3,67	00900	-38.336	16.680	0,04524	0,04524	2,94	
P	P		-43.445	11.631	0,04524	0,04524	4,27		-44.767	15.717	0,04524	0,04524	3,17		-38.336	19.341	0,04524	0,04524	2,54	
S	A	00901	926	642	0,04524	0,04524	68,94	00902	2.283	329	0,04524	0,04524	NS	00903	3.121	76	0,04524	0,04524	NS	
S	P		926	741	0,04524	0,04524	59,73		2.283	362	0,04524	0,04524	NS		3.121	75	0,04524	0,04524	NS	
P	A	00901	-39.190	19.007	0,04524	0,04524	2,59	00902	-43.394	19.052	0,04524	0,04524	2,61	00903	-46.805	16.109	0,04524	0,04524	3,11	
P	P		-39.190	22.032	0,04524	0,04524	2,23		-43.394	22.320	0,04524	0,04524	2,22		-46.805	18.761	0,04524	0,04524	2,67	
S	A	00904	6.124	725	0,04524	0,04524	60,16	00905	825	275	0,04524	0,04524	NS	00906	713	630	0,04524	0,04524	70,29	
S	P		6.124	823	0,04524	0,04524	53,00		825	324	0,04524	0,04524	NS		713	747	0,04524	0,04524	59,28	
P	A	00904	-41.005	13.554	0,04524	0,04524	3,64	00905	-44.060	10.798	0,04524	0,04524	4,61	00906	-42.865	7.038	0,04524	0,04524	7,04	
P	P		-41.005	15.734	0,04524	0,04524	3,14		-44.060	12.505	0,04524	0,04524	3,98		-42.865	8.127	0,04524	0,04524	6,10	
S	A	00907	1.647	337	0,04524	0,04524	NS	00908	2.484	178	0,04524	0,04524	NS	00909	1.601	429	0,04524	0,04524	NS	
S	P		1.647	395	0,04524	0,04524	NS		2.484	151	0,04524	0,04524	NS		1.601	493	0,04524	0,04524	89,60	
P	A	00907	7.476	2.404	0,04524	0,04524	18,07	01971	-53.154	2.454	0,04524	0,04524	20,71	01972	-47.639	19.447	0,04524	0,04524	2,58	
P	P		7.476	2.991	0,04524	0,04524	14,53		-53.154	2.933	0,04524	0,04524	17,33		-47.639	22.500	0,04524	0,04524	2,23	
S	A	01973	11.917	159	0,04524	0,04524	NS	01974	-5.965	110	0,04524	0,04524	NS	01975	2.071	2.748	0,04524	0,04524	16,05	
S	P		11.917	123	0,04524	0,04524	NS		-5.965	134	0,04524	0,04524	NS		2.071	3.156	0,04524	0,04524	13,98	
P	A	01973	-50.126	19.322	0,04524	0,04524	2,61	01974	-44.869	2.494	0,04524	0,04524	19,98	01975	-55.736	3.849	0,04524	0,04524	13,28	
P	P		-50.126	22.744	0,04524	0,04524	2,22		-20.190	1.831	0,04524	0,04524	25,58		-55.736	4.427	0,04524	0,04524	11,55	
S	A	01976	2.983	2.908	0,04524	0,04524	15,13	01977	8.914	116	0,04524	0,04524	NS	01978	-4.886	405	0,04524	0,04524	NS	
S	P		2.983	3.402	0,04524	0,04524	12,93		8.914	105	0,04524	0,04524	NS		-4.886	471	0,04524	0,04524	95,48	
P	A	01976	-57.070	9.144	0,04524	0,04524	5,61	01977	-53.272	14.077	0,04524	0,04524	3,61	01978	-48.923	19.087	0,04524	0,04524	2,64	
P	P		-57.070	10.579	0,04524	0,04524	4,85		-53.272	16.343	0,04524	0,04524	3,11		-48.923	22.304	0,04524	0,04524	2,26	
S	A	01979	665	487	0,04524	0,04524	90,94	01980	810	1.149	0,04524	0,04524	38,53	01981	-1.801	3.097	0,04524	0,04524	14,40	
S	P		665	560	0,04524	0,04524	79,09		810	1.339	0,04524	0,04524	33,06		-1.801	3.605	0,04524	0,04524	12,37	
P	A	01979	-55.510	6.347	0,04524	0,04524	8,05	01980	-55.079	11.701	0,04524	0,04524	4,36	01981	-52.992	16.585	0,04524	0,04524	3,06	
P	P		-55.510	7.342	0,04524	0,04524	6,96		-55.079	13.553	0,04524	0,04524	3,77		-52.992	19.263	0,04524	0,04524	2,64	
S	A	01981	-1.535	470	0,04524	0,04524	94,81	01982	391	785	0,04524	0,04524	56,46	01983	1.298	1.993	0,04524	0,04524	22,18	

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
	P		-1.535	544	0,04524	0,04524	81,9 1		391	904	0,04524	0,04524	49,0 3		1.298	2.300	0,04524	0,04524	19,2 2
Piano Terra																			
Parete P42-P45										Parete P42-P45									
P	A	0008 6	-158	770	0,04524	0,04524	57,6 5	0008 7	-28.491	498	0,04524	0,04524	96,0 8	0011 3	-58.659	16,90 9	0,04524	0,04524	3,04
	P		-158	706	0,04524	0,04524	62,8 8		-28.491	707	0,04524	0,04524	67,6 8		-58.659	20,35 4	0,04524	0,04524	2,53
S	A		20.141	162	0,04524	0,04524	NS		-8.970	175	0,04524	0,04524	NS		4.615	4.438	0,04524	0,04524	9,87
	P		20.141	243	0,04524	0,04524	NS		-8.970	152	0,04524	0,04524	NS		4.615	4.978	0,04524	0,04524	8,80
P	A	0011 4	-44.091	18,35 5	0,04524	0,04524	2,71	0020 8	-41.072	22,14 3	0,04524	0,04524	2,23	0020 9	-53.768	22,79 0	0,04524	0,04524	2,23
	P		-44.091	20,90 9	0,04524	0,04524	2,38		-41.072	25,87 7	0,04524	0,04524	1,91		-53.768	26,51 1	0,04524	0,04524	1,92
S	A		864	4.036	0,04524	0,04524	10,9 7		-6.369	4.142	0,04524	0,04524	10,9 0		2.454	5.015	0,04524	0,04524	8,79
	P		864	4.328	0,04524	0,04524	10,2 3		-6.369	4.895	0,04524	0,04524	9,22		2.454	5.827	0,04524	0,04524	7,56
P	A	0021 0	-54.922	22,37 4	0,04524	0,04524	2,28	0087 8	-49.803	1.387	0,04524	0,04524	36,3 5	0087 9	-57.895	1.784	0,04524	0,04524	28,8 0
	P		-54.922	25,70 9	0,04524	0,04524	1,98		-49.803	1.544	0,04524	0,04524	32,6 5		-57.895	2.059	0,04524	0,04524	24,9 6
S	A		-11.190	4.599	0,04524	0,04524	9,95		-14.371	374	0,04524	0,04524	NS		-13.066	243	0,04524	0,04524	NS
	P		-11.190	5.280	0,04524	0,04524	8,66		-14.371	324	0,04524	0,04524	NS		-13.066	202	0,04524	0,04524	NS
P	A	0088 0	-55.910	1.456	0,04524	0,04524	35,1 3	0088 1	-48.283	4.187	0,04524	0,04524	12,0 0	0088 2	-11.966	4.460	0,04524	0,04524	10,2 8
	P		-55.910	1.749	0,04524	0,04524	29,2 4		-48.283	4.855	0,04524	0,04524	10,3 5		-11.966	5.607	0,04524	0,04524	8,17
S	A		-8.921	291	0,04524	0,04524	NS		-1.835	268	0,04524	0,04524	NS		1.373	633	0,04524	0,04524	69,8 3
	P		-8.921	261	0,04524	0,04524	NS		-1.835	318	0,04524	0,04524	NS		1.373	551	0,04524	0,04524	80,2 2
P	A	0088 3	-43.459	10,11 3	0,04524	0,04524	4,91	0088 4	-44.675	13,64 7	0,04524	0,04524	3,65	0088 5	-38.393	16,82 5	0,04524	0,04524	2,91
	P		-43.459	11,63 5	0,04524	0,04524	4,27		-44.675	15,71 9	0,04524	0,04524	3,17		-38.393	19,38 0	0,04524	0,04524	2,53
S	A		933	647	0,04524	0,04524	68,4 0		2.249	330	0,04524	0,04524	NS		2.185	61	0,04524	0,04524	NS
	P		933	742	0,04524	0,04524	59,6 4		2.249	361	0,04524	0,04524	NS		2.185	62	0,04524	0,04524	NS
P	A	0088 6	-39.165	19,13 5	0,04524	0,04524	2,57	0088 7	-44.779	19,24 1	0,04524	0,04524	2,59	0088 8	-46.676	16,18 6	0,04524	0,04524	3,09
	P		-39.165	22,02 3	0,04524	0,04524	2,23		-44.779	22,39 8	0,04524	0,04524	2,22		-46.676	18,74 1	0,04524	0,04524	2,67
S	A		5.516	733	0,04524	0,04524	59,6 1		368	255	0,04524	0,04524	NS		606	632	0,04524	0,04524	70,0 9
	P		5.516	817	0,04524	0,04524	53,4 8		368	298	0,04524	0,04524	NS		606	746	0,04524	0,04524	59,3 8
P	A	0088 9	-41.848	13,63 4	0,04524	0,04524	3,63	0089 0	-44.903	10,86 1	0,04524	0,04524	4,59	0089 1	-44.152	7,075	0,04524	0,04524	7,03
	P		-41.848	15,73 3	0,04524	0,04524	3,14		-44.903	12,50 2	0,04524	0,04524	3,99		-44.152	8.118	0,04524	0,04524	6,13
S	A		1.594	341	0,04524	0,04524	NS		2.311	190	0,04524	0,04524	NS		1.473	430	0,04524	0,04524	NS
	P		1.594	397	0,04524	0,04524	NS		2.311	164	0,04524	0,04524	NS		1.473	490	0,04524	0,04524	90,1 8
P	A	0089 2	6.774	2.415	0,04524	0,04524	18,0 3	0196 0	-53.326	2.775	0,04524	0,04524	18,3 2	0196 1	-48.348	19,58 7	0,04524	0,04524	2,57
	P		6.774	2.965	0,04524	0,04524	14,6 8		-53.326	3.255	0,04524	0,04524	15,6 2		-48.348	22,48 6	0,04524	0,04524	2,23
S	A		11.719	167	0,04524	0,04524	NS		-5.974	114	0,04524	0,04524	NS		2.095	2.774	0,04524	0,04524	15,9 0
	P		11.719	132	0,04524	0,04524	NS		-5.974	138	0,04524	0,04524	NS		2.095	3.151	0,04524	0,04524	14,0 0
P	A	0196 2	-49.935	19,46 8	0,04524	0,04524	2,59	0196 3	-46.621	2.485	0,04524	0,04524	20,1 3	0196 4	-56.121	3.863	0,04524	0,04524	13,2 5
	P		-49.935	22,77 8	0,04524	0,04524	2,21		-20.541	1.801	0,04524	0,04524	26,0 3		-56.121	4.412	0,04524	0,04524	11,6 0
S	A		3.453	2.790	0,04524	0,04524	15,7 5		8.655	125	0,04524	0,04524	NS		-5.285	407	0,04524	0,04524	NS
	P		3.453	3.264	0,04524	0,04524	13,4 6		8.655	111	0,04524	0,04524	NS		-5.285	472	0,04524	0,04524	95,3 8
P	A	0196 5	-57.505	9.198	0,04524	0,04524	5,58	0196 6	-53.514	14,16 3	0,04524	0,04524	3,59	0196 7	-48.480	19,19 8	0,04524	0,04524	2,62
	P		-57.505	10,57 8	0,04524	0,04524	4,85		-53.514	16,34 3	0,04524	0,04524	3,11		-48.480	22,31 0	0,04524	0,04524	2,25
S	A		595	487	0,04524	0,04524	90,9 6		840	1.128	0,04524	0,04524	39,2 4		-1.817	2.993	0,04524	0,04524	14,9 0
	P		595	556	0,04524	0,04524	79,6 7		840	1.313	0,04524	0,04524	33,7 1		-1.817	3.484	0,04524	0,04524	12,8 0
P	A	0196 8	-55.505	6.387	0,04524	0,04524	8,00	0196 9	-54.986	11,77 2	0,04524	0,04524	4,34	0197 0	-53.191	16,68 6	0,04524	0,04524	3,05
	P		-55.505	7.345	0,04524	0,04524	6,96		-54.986	13,55 4	0,04524	0,04524	3,77		-53.191	19,26 5	0,04524	0,04524	2,64
S	A		-1.659	473	0,04524	0,04524	94,2 4		381	789	0,04524	0,04524	56,1 8		1.429	2.007	0,04524	0,04524	22,0 2

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
	P		-1.659	544	0,04524	0,04524	81,94		381	903	0,04524	0,04524	49,09		1.429	2.298	0,04524	0,04524	19,23
Piano Terra																			
Parete P44-P47										Parete P44-P47									
P	A	00088	-506	833	0,04524	0,04524	53,34	00089	-30.272	478	0,04524	0,04524	NS	00163	-41.552	18.960	0,04524	0,04524	2,61
	P		-506	683	0,04524	0,04524	65,06		-30.272	779	0,04524	0,04524	61,70		-41.552	19.747	0,04524	0,04524	2,50
S	A		18.515	171	0,04524	0,04524	NS		-9.055	157	0,04524	0,04524	NS		1.230	4.275	0,04524	0,04524	10,34
	P		18.515	285	0,04524	0,04524	NS		-9.055	105	0,04524	0,04524	NS		1.230	3.892	0,04524	0,04524	11,36
P	A	00165	-58.341	17.723	0,04524	0,04524	2,90	00393	-54.338	22.270	0,04524	0,04524	2,29	00394	-53.445	22.444	0,04524	0,04524	2,27
	P		-58.341	23.425	0,04524	0,04524	2,20		-54.338	25.456	0,04524	0,04524	2,00		-53.445	26.532	0,04524	0,04524	1,92
S	A		3.405	4.002	0,04524	0,04524	10,98		-10.653	4.530	0,04524	0,04524	10,08		2.646	4.975	0,04524	0,04524	8,85
	P		3.405	5.265	0,04524	0,04524	8,35		-10.653	5.296	0,04524	0,04524	8,62		2.646	5.804	0,04524	0,04524	7,59
P	A	00395	-40.795	21.742	0,04524	0,04524	2,27	00923	-48.810	1.246	0,04524	0,04524	40,37	00924	-58.207	1.747	0,04524	0,04524	29,43
	P		-40.795	26.300	0,04524	0,04524	1,88		-48.810	1.390	0,04524	0,04524	36,18		-58.207	2.038	0,04524	0,04524	25,23
S	A		-6.039	4.100	0,04524	0,04524	11,00		-13.268	379	0,04524	0,04524	NS		-12.805	282	0,04524	0,04524	NS
	P		-6.039	4.953	0,04524	0,04524	9,11		-13.268	323	0,04524	0,04524	NS		-12.805	230	0,04524	0,04524	NS
P	A	00925	-56.643	1.461	0,04524	0,04524	35,07	00926	-49.351	4.172	0,04524	0,04524	12,07	00927	-38.234	7.509	0,04524	0,04524	6,53
	P		-56.643	1.814	0,04524	0,04524	28,24		-49.351	4.927	0,04524	0,04524	10,22		-14.162	5.644	0,04524	0,04524	8,17
S	A		-9.036	292	0,04524	0,04524	NS		-1.740	270	0,04524	0,04524	NS		1.216	627	0,04524	0,04524	70,53
	P		-9.036	264	0,04524	0,04524	NS		-1.740	327	0,04524	0,04524	NS		1.200	544	0,04524	0,04524	81,29
P	A	00928	-44.168	9.990	0,04524	0,04524	4,98	00929	-45.112	13.499	0,04524	0,04524	3,69	00930	-39.389	16.730	0,04524	0,04524	2,94
	P		-44.168	11.629	0,04524	0,04524	4,28		-45.112	15.700	0,04524	0,04524	3,18		-39.389	19.300	0,04524	0,04524	2,55
S	A		832	652	0,04524	0,04524	67,90		2.091	337	0,04524	0,04524	NS		2.225	69	0,04524	0,04524	NS
	P		832	746	0,04524	0,04524	59,34		2.091	338	0,04524	0,04524	NS		2.225	63	0,04524	0,04524	NS
P	A	00931	-39.377	19.049	0,04524	0,04524	2,58	00932	-44.628	18.832	0,04524	0,04524	2,64	00933	-46.823	15.950	0,04524	0,04524	3,14
	P		-39.377	21.791	0,04524	0,04524	2,26		-44.628	22.726	0,04524	0,04524	2,19		-46.823	18.892	0,04524	0,04524	2,65
S	A		5.737	739	0,04524	0,04524	59,09		476	283	0,04524	0,04524	NS		660	663	0,04524	0,04524	66,80
	P		5.737	799	0,04524	0,04524	54,65		476	304	0,04524	0,04524	NS		660	857	0,04524	0,04524	51,68
P	A	00934	-40.983	13.408	0,04524	0,04524	3,68	00935	-43.873	10.700	0,04524	0,04524	4,65	00936	-42.384	6.952	0,04524	0,04524	7,12
	P		-40.983	15.791	0,04524	0,04524	3,13		-43.873	12.518	0,04524	0,04524	3,97		-42.384	8.093	0,04524	0,04524	6,12
S	A		1.590	332	0,04524	0,04524	NS		2.500	163	0,04524	0,04524	NS		1.419	422	0,04524	0,04524	NS
	P		1.590	394	0,04524	0,04524	NS		2.500	151	0,04524	0,04524	NS		1.419	491	0,04524	0,04524	90,01
P	A	00937	6.791	2.273	0,04524	0,04524	19,15	01993	-54.049	2.785	0,04524	0,04524	18,29	01994	-47.006	19.601	0,04524	0,04524	2,55
	P		6.791	2.850	0,04524	0,04524	15,28		-54.049	3.352	0,04524	0,04524	15,19		-47.006	22.089	0,04524	0,04524	2,27
S	A		10.984	174	0,04524	0,04524	NS		-5.932	122	0,04524	0,04524	NS		2.200	2.727	0,04524	0,04524	16,17
	P		10.984	131	0,04524	0,04524	NS		-5.932	154	0,04524	0,04524	NS		2.200	3.141	0,04524	0,04524	14,04
P	A	01995	-49.569	18.942	0,04524	0,04524	2,66	01996	-44.502	2.450	0,04524	0,04524	20,32	01997	-55.279	3.814	0,04524	0,04524	13,39
	P		-49.569	23.299	0,04524	0,04524	2,16		-20.069	1.773	0,04524	0,04524	26,41		-55.279	4.402	0,04524	0,04524	11,60
S	A		2.909	2.729	0,04524	0,04524	16,13		7.165	142	0,04524	0,04524	NS		-4.916	387	0,04524	0,04524	NS
	P		2.909	3.334	0,04524	0,04524	13,20		7.165	118	0,04524	0,04524	NS		-4.916	464	0,04524	0,04524	96,93
P	A	01998	-56.688	9.063	0,04524	0,04524	5,65	01999	-53.095	13.942	0,04524	0,04524	3,64	02000	-48.294	18.845	0,04524	0,04524	2,67
	P		-56.688	10.575	0,04524	0,04524	4,85		-53.095	16.368	0,04524	0,04524	3,10		-48.294	22.470	0,04524	0,04524	2,24
S	A		588	497	0,04524	0,04524	89,13		755	1.104	0,04524	0,04524	40,11		-2.002	2.861	0,04524	0,04524	15,59
	P		588	586	0,04524	0,04524	75,59		755	1.346	0,04524	0,04524	32,90		-2.002	3.439	0,04524	0,04524	12,97
P	A	02001	-55.683	6.304	0,04524	0,04524	8,11	02002	-54.955	11.623	0,04524	0,04524	4,39	02003	-52.605	16.505	0,04524	0,04524	3,07
	P		-55.683	7.350	0,04524	0,04524	6,96		-54.955	13.553	0,04524	0,04524	3,77		-52.605	19.227	0,04524	0,04524	2,64

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	
			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]		
S	A		-1.591	478	0,04524	0,04524	93,23		356	816	0,04524	0,04524	54,32		1.285	2.031	0,04524	0,04524	21,77	
	P		-1.591	555	0,04524	0,04524	80,30		356	929	0,04524	0,04524	47,71		1.285	2.334	0,04524	0,04524	18,94	
Piano Terra																				
Parete P46-P49											Parete P46-P49									
P	A	00090	-2.012	903	0,04524	0,04524	49,41	00091	-28.626	452	0,04524	0,04524	NS	00162	-41.092	20,925	0,04524	0,04524	2,36	
	P		-2.012	675	0,04524	0,04524	66,10		-28.626	843	0,04524	0,04524	56,78		-41.092	18,763	0,04524	0,04524	2,63	
S	A		21.133	180	0,04524	0,04524	NS		-8.537	176	0,04524	0,04524	NS		1.496	4.947	0,04524	0,04524	8,93	
	P		21.133	325	0,04524	0,04524	NS		-8.537	95	0,04524	0,04524	NS		1.496	3.620	0,04524	0,04524	12,21	
P	A	00164	-53.618	17,156	0,04524	0,04524	2,97	00172	-54.330	23,011	0,04524	0,04524	2,21	00173	-52.077	22,405	0,04524	0,04524	2,26	
	P		-53.618	23,642	0,04524	0,04524	2,15		-54.330	25,048	0,04524	0,04524	2,03		-52.077	27,190	0,04524	0,04524	1,86	
S	A		1.054	3.588	0,04524	0,04524	12,33		-10.833	4.555	0,04524	0,04524	10,03		1.468	4.866	0,04524	0,04524	9,08	
	P		1.054	5.051	0,04524	0,04524	8,76		-10.833	5.205	0,04524	0,04524	8,78		1.468	5.873	0,04524	0,04524	7,52	
P	A	00174	-46.175	21,341	0,04524	0,04524	2,34	00908	-49.574	1.272	0,04524	0,04524	39,61	00909	-57.222	1.769	0,04524	0,04524	29,00	
	P		-46.175	27,133	0,04524	0,04524	1,84		-49.574	1.382	0,04524	0,04524	36,46		-57.222	2.045	0,04524	0,04524	25,09	
S	A		-5.288	4.170	0,04524	0,04524	10,80		-13.301	379	0,04524	0,04524	NS		-12.889	284	0,04524	0,04524	NS	
	P		-5.288	5.290	0,04524	0,04524	8,51		-13.301	323	0,04524	0,04524	NS		-12.889	226	0,04524	0,04524	NS	
P	A	00910	-55.364	1.473	0,04524	0,04524	34,68	00911	-47.369	3.837	0,04524	0,04524	13,06	00912	-10.155	4.430	0,04524	0,04524	10,30	
	P		-55.364	1.865	0,04524	0,04524	27,39		-46.008	4.540	0,04524	0,04524	11,00		-10.155	5.669	0,04524	0,04524	8,05	
S	A		-8.903	293	0,04524	0,04524	NS		-1.655	271	0,04524	0,04524	NS		1.461	634	0,04524	0,04524	69,70	
	P		-8.903	273	0,04524	0,04524	NS		-1.655	332	0,04524	0,04524	NS		1.461	553	0,04524	0,04524	79,91	
P	A	00913	-42.315	10,082	0,04524	0,04524	4,91	00914	-44.209	13,643	0,04524	0,04524	3,65	00915	-39.687	17,058	0,04524	0,04524	2,88	
	P		-42.315	11,693	0,04524	0,04524	4,23		-44.209	15,764	0,04524	0,04524	3,16		-39.687	19,348	0,04524	0,04524	2,54	
S	A		888	652	0,04524	0,04524	67,89		2.293	372	0,04524	0,04524	NS		2.228	65	0,04524	0,04524	NS	
	P		888	740	0,04524	0,04524	59,81		2.293	333	0,04524	0,04524	NS		2.228	56	0,04524	0,04524	NS	
P	A	00916	-39.774	19,564	0,04524	0,04524	2,52	00917	-42.220	18,724	0,04524	0,04524	2,64	00918	-47.627	16,025	0,04524	0,04524	3,13	
	P		-39.774	21,659	0,04524	0,04524	2,27		-42.220	23,174	0,04524	0,04524	2,14		-47.627	19,130	0,04524	0,04524	2,62	
S	A		5.469	783	0,04524	0,04524	55,81		2.126	314	0,04524	0,04524	NS		1.378	599	0,04524	0,04524	73,79	
	P		5.469	741	0,04524	0,04524	58,97		2.126	352	0,04524	0,04524	NS		1.378	906	0,04524	0,04524	48,79	
P	A	00919	-42.028	13,470	0,04524	0,04524	3,67	00920	-44.670	10,792	0,04524	0,04524	4,61	00921	-43.049	7,019	0,04524	0,04524	7,07	
	P		-42.028	15,972	0,04524	0,04524	3,10		-44.670	12,627	0,04524	0,04524	3,94		-43.049	8,161	0,04524	0,04524	6,08	
S	A		1.530	345	0,04524	0,04524	NS		2.416	162	0,04524	0,04524	NS		1.396	418	0,04524	0,04524	NS	
	P		1.530	396	0,04524	0,04524	NS		2.416	184	0,04524	0,04524	NS		1.396	497	0,04524	0,04524	88,93	
P	A	00922	8.718	2.299	0,04524	0,04524	18,83	01982	-52.547	2.801	0,04524	0,04524	18,12	01983	-46.931	20,417	0,04524	0,04524	2,45	
	P		8.718	2.852	0,04524	0,04524	15,18		-52.547	3.411	0,04524	0,04524	14,88		-46.931	21,738	0,04524	0,04524	2,30	
S	A		12.115	165	0,04524	0,04524	NS		-5.868	124	0,04524	0,04524	NS		2.241	2.586	0,04524	0,04524	17,05	
	P		12.115	117	0,04524	0,04524	NS		-5.868	161	0,04524	0,04524	NS		2.241	2.942	0,04524	0,04524	14,99	
P	A	01984	-50.416	18,737	0,04524	0,04524	2,69	01985	-45.963	2.476	0,04524	0,04524	20,18	01986	-55.895	3.844	0,04524	0,04524	13,31	
	P		-50.416	23,871	0,04524	0,04524	2,12		-45.963	2.731	0,04524	0,04524	18,29		-55.895	4.416	0,04524	0,04524	11,58	
S	A		2.912	2.707	0,04524	0,04524	16,26		7.365	151	0,04524	0,04524	NS		-5.016	379	0,04524	0,04524	NS	
	P		2.912	3.462	0,04524	0,04524	12,71		7.365	119	0,04524	0,04524	NS		-5.016	461	0,04524	0,04524	97,58	
P	A	01987	-57.108	9.155	0,04524	0,04524	5,60	01988	-53.559	14,063	0,04524	0,04524	3,62	01989	-48.692	18,822	0,04524	0,04524	2,67	
	P		-57.108	10,667	0,04524	0,04524	4,81		-53.559	16,528	0,04524	0,04524	3,08		-48.692	22,883	0,04524	0,04524	2,20	
S	A		629	467	0,04524	0,04524	94,85		637	1.033	0,04524	0,04524	42,88		-2.345	2.737	0,04524	0,04524	16,32	
	P		629	581	0,04524	0,04524	76,24		690	1.374	0,04524	0,04524	32,23		-2.345	3.559	0,04524	0,04524	12,55	
P	A	01990	-54.510	6.355	0,04524	0,04524	8,02	01991	-54.546	11,726	0,04524	0,04524	4,35	01992	-52.583	16,678	0,04524	0,04524	3,04	

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	
			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]		
	P		-54.510	7.396	0,04524	0,04524	6,89		-54.546	13.628	0,04524	0,04524	3,74		-52.583	19.324	0,04524	0,04524	2,63	
S	A		-1.526	473	0,04524	0,04524	94,20		387	800	0,04524	0,04524	55,40		1.697	2.016	0,04524	0,04524	21,91	
	P		-1.526	554	0,04524	0,04524	80,43		387	918	0,04524	0,04524	48,28		1.697	2.325	0,04524	0,04524	18,99	
Piano Terra			Parete P48-P50										Parete P48-P50							
P	A	00031	-43.034	22.456	0,04524	0,04524	2,21	00092	5.076	686	0,04524	0,04524	63,77	00093	-30.545	398	0,04524	0,04524	NS	
	P		-43.034	18.704	0,04524	0,04524	2,65		-1.050	658	0,04524	0,04524	67,63		-30.545	825	0,04524	0,04524	58,30	
S	A		1.377	5.459	0,04524	0,04524	8,10		21.512	152	0,04524	0,04524	NS		-8.306	194	0,04524	0,04524	NS	
	P		1.377	3.599	0,04524	0,04524	12,28		21.512	308	0,04524	0,04524	NS		-8.306	99	0,04524	0,04524	NS	
P	A	00112	-48.563	15.504	0,04524	0,04524	3,24	00184	-43.992	20.994	0,04524	0,04524	2,37	00185	-51.736	22.040	0,04524	0,04524	2,30	
	P		-48.563	23.937	0,04524	0,04524	2,10		-43.992	26.546	0,04524	0,04524	1,87		-51.736	27.385	0,04524	0,04524	1,85	
S	A		371	3.023	0,04524	0,04524	14,66		-4.953	4.218	0,04524	0,04524	10,66		1.743	4.783	0,04524	0,04524	9,23	
	P		371	5.215	0,04524	0,04524	8,50		-4.953	5.129	0,04524	0,04524	8,77		1.743	5.971	0,04524	0,04524	7,40	
P	A	00186	-51.544	23.498	0,04524	0,04524	2,15	01073	-48.066	1.283	0,04524	0,04524	39,13	01074	-56.949	1.756	0,04524	0,04524	29,20	
	P		-51.544	24.847	0,04524	0,04524	2,04		-48.066	1.382	0,04524	0,04524	36,33		-56.949	2.030	0,04524	0,04524	25,26	
S	A		-10.529	4.597	0,04524	0,04524	9,93		-11.195	379	0,04524	0,04524	NS		-13.604	332	0,04524	0,04524	NS	
	P		-10.529	5.186	0,04524	0,04524	8,80		-11.195	323	0,04524	0,04524	NS		-13.604	269	0,04524	0,04524	NS	
P	A	01075	-55.291	1.416	0,04524	0,04524	36,07	01076	-44.916	3.709	0,04524	0,04524	13,43	01077	-35.649	7.525	0,04524	0,04524	6,47	
	P		-55.291	1.824	0,04524	0,04524	28,00		-44.916	4.504	0,04524	0,04524	11,06		-35.649	8.763	0,04524	0,04524	5,56	
S	A		-9.189	296	0,04524	0,04524	NS		-2.353	267	0,04524	0,04524	NS		1.359	629	0,04524	0,04524	70,28	
	P		-9.189	278	0,04524	0,04524	NS		-2.353	328	0,04524	0,04524	NS		1.359	552	0,04524	0,04524	80,08	
P	A	01078	-42.715	10.033	0,04524	0,04524	4,94	01079	-45.098	13.608	0,04524	0,04524	3,66	01080	-42.459	17.191	0,04524	0,04524	2,88	
	P		-42.715	11.631	0,04524	0,04524	4,26		-45.098	15.684	0,04524	0,04524	3,18		-42.459	19.313	0,04524	0,04524	2,56	
S	A		1.597	666	0,04524	0,04524	66,33		1.115	417	0,04524	0,04524	NS		1.788	69	0,04524	0,04524	NS	
	P		1.597	746	0,04524	0,04524	59,21		1.115	354	0,04524	0,04524	NS		1.788	58	0,04524	0,04524	NS	
P	A	01081	-40.941	19.746	0,04524	0,04524	2,50	01082	-39.895	18.254	0,04524	0,04524	2,70	01083	-45.124	15.836	0,04524	0,04524	3,15	
	P		-40.941	21.453	0,04524	0,04524	2,30		-39.895	23.074	0,04524	0,04524	2,13		-45.124	19.098	0,04524	0,04524	2,61	
S	A		4.498	839	0,04524	0,04524	52,23		2.237	364	0,04524	0,04524	NS		1.627	558	0,04524	0,04524	79,16	
	P		4.498	733	0,04524	0,04524	59,78		2.237	322	0,04524	0,04524	NS		1.627	914	0,04524	0,04524	48,33	
P	A	01084	-38.116	13.354	0,04524	0,04524	3,67	01085	-41.134	10.740	0,04524	0,04524	4,60	01086	-38.680	6.995	0,04524	0,04524	7,02	
	P		-38.116	15.953	0,04524	0,04524	3,07		-41.134	12.613	0,04524	0,04524	3,91		-38.680	8.150	0,04524	0,04524	6,02	
S	A		1.855	340	0,04524	0,04524	NS		1.557	145	0,04524	0,04524	NS		1.939	409	0,04524	0,04524	NS	
	P		1.855	392	0,04524	0,04524	NS		4.241	158	0,04524	0,04524	NS		1.939	493	0,04524	0,04524	89,52	
P	A	01087	12.076	2.343	0,04524	0,04524	18,30	02103	-52.249	2.745	0,04524	0,04524	18,47	02104	-46.684	20.896	0,04524	0,04524	2,39	
	P		12.076	2.890	0,04524	0,04524	14,84		-52.249	3.378	0,04524	0,04524	15,01		-46.684	21.561	0,04524	0,04524	2,32	
S	A		12.506	169	0,04524	0,04524	NS		-6.211	121	0,04524	0,04524	NS		1.631	2.631	0,04524	0,04524	16,79	
	P		12.506	117	0,04524	0,04524	NS		-6.211	159	0,04524	0,04524	NS		1.631	2.937	0,04524	0,04524	15,04	
P	A	02105	-47.187	18.054	0,04524	0,04524	2,78	02106	-39.310	2.436	0,04524	0,04524	20,18	02107	-53.815	3.826	0,04524	0,04524	13,30	
	P		-47.187	23.772	0,04524	0,04524	2,11		-39.310	2.679	0,04524	0,04524	18,35		-53.815	4.397	0,04524	0,04524	11,58	
S	A		2.380	2.651	0,04524	0,04524	16,63		9.344	125	0,04524	0,04524	NS		-4.217	382	0,04524	0,04524	NS	
	P		2.380	3.403	0,04524	0,04524	12,95		6.606	115	0,04524	0,04524	NS		-4.217	470	0,04524	0,04524	95,51	
P	A	02108	-55.257	9.118	0,04524	0,04524	5,60	02109	-51.894	13.975	0,04524	0,04524	3,63	02110	-47.182	18.518	0,04524	0,04524	2,71	
	P		-55.257	10.645	0,04524	0,04524	4,80		-51.894	16.497	0,04524	0,04524	3,07		-47.182	22.874	0,04524	0,04524	2,19	
S	A		795	475	0,04524	0,04524	93,21		594	1.022	0,04524	0,04524	43,34		-1.987	2.647	0,04524	0,04524	16,85	
	P		795	603	0,04524	0,04524	73,42		594	1.404	0,04524	0,04524	31,55		-1.987	3.480	0,04524	0,04524	12,82	
P	A	02111	-54.081	6.310	0,04524	0,04524	8,07	02112	-54.465	11.660	0,04524	0,04524	4,37	02113	-52.325	16.628	0,04524	0,04524	3,05	

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{dif}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{dif}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{dif}	CS
			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
	P		-54.081	7.357	0,04524	0,04524	6,92		-54.465	13.558	0,04524	0,04524	3,76		-52.325	19.228	0,04524	0,04524	2,64
S	A		-1.299	480	0,04524	0,04524	92,77		318	833	0,04524	0,04524	53,22		1.332	2.068	0,04524	0,04524	21,38
	P		-1.299	561	0,04524	0,04524	79,38		318	943	0,04524	0,04524	47,01		1.332	2.374	0,04524	0,04524	18,62
Piano Terra			Parete P51-P52										Parete P51-P52						
P	A	00015	-43.449	16.068	0,04524	0,04524	3,09	00030	-56.368	23.506	0,04524	0,04524	2,18	00094	6.605	748	0,04524	0,04524	58,23
	P		-43.449	21.865	0,04524	0,04524	2,27		-56.368	20.826	0,04524	0,04524	2,46		6.605	622	0,04524	0,04524	70,03
S	A		3.647	3.822	0,04524	0,04524	11,49		-333	5.802	0,04524	0,04524	7,65		24.018	137	0,04524	0,04524	NS
	P		3.647	5.396	0,04524	0,04524	8,14		-333	4.308	0,04524	0,04524	10,31		24.018	221	0,04524	0,04524	NS
P	A	00095	-29.163	429	0,04524	0,04524	NS	00220	-52.738	23.900	0,04524	0,04524	2,12	00221	-49.339	23.391	0,04524	0,04524	2,15
	P		-29.163	654	0,04524	0,04524	73,28		-52.738	25.989	0,04524	0,04524	1,95		-49.339	25.845	0,04524	0,04524	1,95
S	A		-7.593	194	0,04524	0,04524	NS		-5.974	4.578	0,04524	0,04524	9,85		670	4.836	0,04524	0,04524	9,16
	P		-7.593	149	0,04524	0,04524	NS		-5.974	5.319	0,04524	0,04524	8,48		670	5.263	0,04524	0,04524	8,42
P	A	00222	-50.020	22.073	0,04524	0,04524	2,29	01058	-46.898	1.315	0,04524	0,04524	38,07	01059	-60.102	1.831	0,04524	0,04524	28,21
	P		-50.020	25.173	0,04524	0,04524	2,00		-46.898	1.389	0,04524	0,04524	36,05		-60.102	2.005	0,04524	0,04524	25,76
S	A		-4.073	4.547	0,04524	0,04524	9,87		-1.642	242	0,04524	0,04524	NS		-13.207	228	0,04524	0,04524	NS
	P		-4.073	5.019	0,04524	0,04524	8,94		-14.175	331	0,04524	0,04524	NS		-13.207	193	0,04524	0,04524	NS
P	A	01060	-52.746	1.555	0,04524	0,04524	32,65	01061	-40.932	4.237	0,04524	0,04524	11,65	01062	-32.402	7.791	0,04524	0,04524	6,20
	P		-52.746	1.790	0,04524	0,04524	28,36		-40.932	4.710	0,04524	0,04524	10,48		-32.402	8.545	0,04524	0,04524	5,65
S	A		-8.907	297	0,04524	0,04524	NS		-1.035	309	0,04524	0,04524	NS		1.588	625	0,04524	0,04524	70,68
	P		-8.907	283	0,04524	0,04524	NS		-1.035	344	0,04524	0,04524	NS		1.588	577	0,04524	0,04524	76,56
P	A	01063	-40.973	10.386	0,04524	0,04524	4,75	01064	-45.845	14.199	0,04524	0,04524	3,52	01065	-45.581	17.862	0,04524	0,04524	2,79
	P		-40.973	11.368	0,04524	0,04524	4,34		-45.845	15.477	0,04524	0,04524	3,23		-45.581	19.207	0,04524	0,04524	2,60
S	A		1.449	689	0,04524	0,04524	64,14		1.266	404	0,04524	0,04524	NS		856	73	0,04524	0,04524	NS
	P		1.449	738	0,04524	0,04524	59,88		1.266	375	0,04524	0,04524	NS		856	45	0,04524	0,04524	NS
P	A	01066	-50.804	20.477	0,04524	0,04524	2,47	01067	-33.031	19.094	0,04524	0,04524	2,53	01068	-41.559	16.502	0,04524	0,04524	3,00
	P		-50.804	21.782	0,04524	0,04524	2,32		-33.031	21.932	0,04524	0,04524	2,21		-41.559	18.467	0,04524	0,04524	2,68
S	A		1.980	812	0,04524	0,04524	54,34		5.147	333	0,04524	0,04524	NS		1.874	594	0,04524	0,04524	74,31
	P		1.980	882	0,04524	0,04524	50,03		5.147	293	0,04524	0,04524	NS		1.874	771	0,04524	0,04524	57,25
P	A	01069	-32.696	13.902	0,04524	0,04524	3,48	01070	-36.755	11.168	0,04524	0,04524	4,37	01071	-34.687	7.282	0,04524	0,04524	6,67
	P		-32.696	15.457	0,04524	0,04524	3,13		-36.755	12.316	0,04524	0,04524	3,97		-34.687	7.991	0,04524	0,04524	6,08
S	A		2.119	354	0,04524	0,04524	NS		1.629	164	0,04524	0,04524	NS		2.503	397	0,04524	0,04524	NS
	P		2.119	393	0,04524	0,04524	NS		1.629	168	0,04524	0,04524	NS		2.503	446	0,04524	0,04524	98,80
P	A	01072	14.854	1.117	0,04524	0,04524	38,08	02092	-47.381	2.748	0,04524	0,04524	18,24	02093	-53.137	21.400	0,04524	0,04524	2,37
	P		14.854	1.464	0,04524	0,04524	29,06		-47.381	3.115	0,04524	0,04524	16,09		-53.137	22.248	0,04524	0,04524	2,28
S	A		10.228	161	0,04524	0,04524	NS		-6.022	125	0,04524	0,04524	NS		1.165	2.569	0,04524	0,04524	17,22
	P		10.228	132	0,04524	0,04524	NS		-6.022	146	0,04524	0,04524	NS		1.165	2.957	0,04524	0,04524	14,96
P	A	02094	-46.859	18.815	0,04524	0,04524	2,66	02095	-36.033	2.570	0,04524	0,04524	18,97	02096	-52.764	3.540	0,04524	0,04524	14,34
	P		-46.859	22.274	0,04524	0,04524	2,25		-36.033	2.735	0,04524	0,04524	17,83		-52.764	3.896	0,04524	0,04524	13,03
S	A		3.913	2.859	0,04524	0,04524	15,35		6.642	18	0,04524	0,04524	NS		-5.778	435	0,04524	0,04524	NS
	P		3.913	3.284	0,04524	0,04524	13,36		0	0	0,04524	0,04524	-		-5.778	486	0,04524	0,04524	92,76
P	A	02097	-53.566	9.482	0,04524	0,04524	5,36	02098	-49.711	14.543	0,04524	0,04524	3,47	02099	-47.802	19.407	0,04524	0,04524	2,59
	P		-53.566	10.417	0,04524	0,04524	4,88		-49.711	16.085	0,04524	0,04524	3,13		-47.802	21.844	0,04524	0,04524	2,30
S	A		860	449	0,04524	0,04524	98,59		263	1.102	0,04524	0,04524	40,23		-1.182	2.914	0,04524	0,04524	15,28
	P		860	520	0,04524	0,04524	85,12		263	1.288	0,04524	0,04524	34,42		-1.182	3.271	0,04524	0,04524	13,61
P	A	02100	-52.599	6.387	0,04524	0,04524	7,95	02101	-54.720	12.184	0,04524	0,04524	4,19	02102	-52.082	17.396	0,04524	0,04524	2,91

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
	P		-52.599	7.028	0,04524	0,04524	7,22		-54.720	13.350	0,04524	0,04524	3,82		-52.082	18.937	0,04524	0,04524	2,68
S	A		-2.267	494	0,04524	0,04524	90,38		158	840	0,04524	0,04524	52,80		-145	2.041	0,04524	0,04524	21,75
	P		-2.267	540	0,04524	0,04524	82,68		158	900	0,04524	0,04524	49,28		-145	2.260	0,04524	0,04524	19,64
Piano Terra			Parete P53-P54										Parete P53-P54						
P	A	00016	-45.102	18.949	0,04524	0,04524	2,63	00028	-53.377	22.064	0,04524	0,04524	2,30	00096	3.308	757	0,04524	0,04524	58,08
	P		-45.102	18.607	0,04524	0,04524	2,68		-53.377	22.543	0,04524	0,04524	2,26		3.308	843	0,04524	0,04524	52,15
S	A		5.202	4.227	0,04524	0,04524	10,35		2.761	5.125	0,04524	0,04524	8,59		22.144	573	0,04524	0,04524	72,66
	P		5.202	4.279	0,04524	0,04524	10,22		2.761	5.228	0,04524	0,04524	8,42		22.144	544	0,04524	0,04524	76,53
P	A	00097	-42.156	623	0,04524	0,04524	79,45	00232	-43.494	24.646	0,04524	0,04524	2,01	00233	-50.675	24.205	0,04524	0,04524	2,09
	P		-42.156	545	0,04524	0,04524	90,82		-43.494	22.454	0,04524	0,04524	2,21		-50.675	25.278	0,04524	0,04524	2,00
S	A		-7.058	138	0,04524	0,04524	NS		-5.192	5.250	0,04524	0,04524	8,57		1.756	5.199	0,04524	0,04524	8,49
	P		-7.058	166	0,04524	0,04524	NS		-5.192	4.575	0,04524	0,04524	9,84		1.756	5.736	0,04524	0,04524	7,70
P	A	00234	-54.349	24.451	0,04524	0,04524	2,08	01103	-46.664	1.428	0,04524	0,04524	35,04	01104	-54.671	2.051	0,04524	0,04524	24,87
	P		-54.349	25.217	0,04524	0,04524	2,02		-46.664	1.463	0,04524	0,04524	34,20		-54.671	2.068	0,04524	0,04524	24,66
S	A		-7.373	4.902	0,04524	0,04524	9,24		-8.698	338	0,04524	0,04524	NS		-9.893	229	0,04524	0,04524	NS
	P		-7.373	5.057	0,04524	0,04524	8,95		-8.698	338	0,04524	0,04524	NS		-9.893	235	0,04524	0,04524	NS
P	A	01105	-49.369	1.677	0,04524	0,04524	30,03	01106	-37.702	4.487	0,04524	0,04524	10,91	01107	-27.752	8.201	0,04524	0,04524	5,82
	P		-49.369	1.646	0,04524	0,04524	30,60		-37.702	4.482	0,04524	0,04524	10,92		-27.752	8.246	0,04524	0,04524	5,79
S	A		-8.459	298	0,04524	0,04524	NS		-869	314	0,04524	0,04524	NS		1.929	606	0,04524	0,04524	72,83
	P		-8.459	291	0,04524	0,04524	NS		-869	313	0,04524	0,04524	NS		1.929	598	0,04524	0,04524	73,80
P	A	01108	-37.358	10.922	0,04524	0,04524	4,48	01109	-41.636	14.764	0,04524	0,04524	3,35	01110	-38.925	18.370	0,04524	0,04524	2,67
	P		-37.358	10.994	0,04524	0,04524	4,45		-41.636	14.876	0,04524	0,04524	3,32		-38.925	18.672	0,04524	0,04524	2,63
S	A		639	703	0,04524	0,04524	63,00		3.101	329	0,04524	0,04524	NS		1.432	60	0,04524	0,04524	NS
	P		639	720	0,04524	0,04524	61,52		3.101	390	0,04524	0,04524	NS		1.432	47	0,04524	0,04524	NS
P	A	01111	-44.913	20.901	0,04524	0,04524	2,38	01112	-32.387	20.644	0,04524	0,04524	2,34	01113	-38.665	17.461	0,04524	0,04524	2,81
	P		-44.913	21.348	0,04524	0,04524	2,33		-32.387	20.255	0,04524	0,04524	2,39		-38.665	17.437	0,04524	0,04524	2,81
S	A		3.203	808	0,04524	0,04524	54,43		3.495	402	0,04524	0,04524	NS		1.475	738	0,04524	0,04524	59,88
	P		3.203	862	0,04524	0,04524	51,02		3.495	262	0,04524	0,04524	NS		1.475	644	0,04524	0,04524	68,62
P	A	01114	-29.183	14.651	0,04524	0,04524	3,27	01115	-34.302	11.703	0,04524	0,04524	4,15	01116	-32.382	7.613	0,04524	0,04524	6,35
	P		-29.183	14.655	0,04524	0,04524	3,27		-34.302	11.747	0,04524	0,04524	4,13		-32.382	7.653	0,04524	0,04524	6,31
S	A		2.513	352	0,04524	0,04524	NS		3.257	191	0,04524	0,04524	NS		2.880	451	0,04524	0,04524	97,60
	P		2.513	356	0,04524	0,04524	NS		3.257	178	0,04524	0,04524	NS		2.880	453	0,04524	0,04524	97,17
P	A	01117	11.190	2.972	0,04524	0,04524	14,47	02125	-44.892	2.965	0,04524	0,04524	16,80	02126	-51.291	21.558	0,04524	0,04524	2,35
	P		11.190	3.020	0,04524	0,04524	14,24		-44.892	2.935	0,04524	0,04524	16,98		-51.291	22.085	0,04524	0,04524	2,29
S	A		12.347	154	0,04524	0,04524	NS		-5.375	130	0,04524	0,04524	NS		1.235	2.999	0,04524	0,04524	14,74
	P		12.347	156	0,04524	0,04524	NS		-5.375	126	0,04524	0,04524	NS		1.235	3.116	0,04524	0,04524	14,19
P	A	02127	-44.831	20.772	0,04524	0,04524	2,40	02128	-34.078	2.625	0,04524	0,04524	18,48	02129	-52.314	4.090	0,04524	0,04524	12,40
	P		-44.831	20.103	0,04524	0,04524	2,48		-34.078	2.677	0,04524	0,04524	18,13		-52.314	4.124	0,04524	0,04524	12,30
S	A		3.865	3.383	0,04524	0,04524	12,98		9.680	125	0,04524	0,04524	NS		-2.970	451	0,04524	0,04524	99,19
	P		3.865	3.101	0,04524	0,04524	14,16		9.680	134	0,04524	0,04524	NS		-2.970	452	0,04524	0,04524	98,97
P	A	02130	-52.727	9.869	0,04524	0,04524	5,14	02131	-48.622	15.268	0,04524	0,04524	3,29	02132	-45.837	20.592	0,04524	0,04524	2,43
	P		-52.727	9.913	0,04524	0,04524	5,12		-48.622	15.317	0,04524	0,04524	3,28		-45.837	20.627	0,04524	0,04524	2,42
S	A		1.177	512	0,04524	0,04524	86,38		604	1.228	0,04524	0,04524	36,07		-1.286	3.404	0,04524	0,04524	13,08
	P		1.177	516	0,04524	0,04524	85,71		604	1.208	0,04524	0,04524	36,67		-1.286	3.260	0,04524	0,04524	13,66

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{dif}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{dif}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{dif}	CS	
			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]		
P	A	0213 3	-50.948	6.888	0,04524	0,04524	7,34	0213 4	-52.983	12.713	0,04524	0,04524	4,00	0213 5	-51.303	18.070	0,04524	0,04524	2,80	
	P		-50.948	6.920	0,04524	0,04524	7,31		-52.983	12.786	0,04524	0,04524	3,97		-51.303	18.238	0,04524	0,04524	2,77	
S	A		-883	518	0,04524	0,04524	85,87		359	853	0,04524	0,04524	51,97		482	2.129	0,04524	0,04524	20,81	
	P		-883	524	0,04524	0,04524	84,88		359	881	0,04524	0,04524	50,31		482	2.262	0,04524	0,04524	19,59	
Piano Terra																				
Parete P55-P56											Parete P55-P56									
P	A	0001 7	-41.115	21.947	0,04524	0,04524	2,25	0002 9	-51.649	19.281	0,04524	0,04524	2,63	0009 8	5.994	565	0,04524	0,04524	77,23	
	P		-41.115	15.851	0,04524	0,04524	3,11		-51.649	23.504	0,04524	0,04524	2,15		5.994	808	0,04524	0,04524	54,00	
S	A		4.965	4.888	0,04524	0,04524	8,95		220	4.217	0,04524	0,04524	10,52		23.071	657	0,04524	0,04524	63,20	
	P		4.965	3.097	0,04524	0,04524	14,13		220	5.885	0,04524	0,04524	7,54		23.071	543	0,04524	0,04524	76,46	
P	A	0009 9	-31.884	844	0,04524	0,04524	57,18	0043 2	-50.455	23.983	0,04524	0,04524	2,11	0043 3	-49.971	25.540	0,04524	0,04524	1,97	
	P		-31.884	531	0,04524	0,04524	90,88		-50.455	24.447	0,04524	0,04524	2,07		-49.971	22.875	0,04524	0,04524	2,20	
S	A		-6.403	102	0,04524	0,04524	NS		-10.248	4.959	0,04524	0,04524	9,20		1.724	5.494	0,04524	0,04524	8,04	
	P		-6.403	188	0,04524	0,04524	NS		-10.248	4.814	0,04524	0,04524	9,48		1.724	4.918	0,04524	0,04524	8,98	
P	A	0043 4	-47.726	24.797	0,04524	0,04524	2,02	0108 8	-45.780	1.428	0,04524	0,04524	34,97	0108 9	-54.215	2.092	0,04524	0,04524	24,35	
	P		-47.726	21.865	0,04524	0,04524	2,29		-45.780	1.432	0,04524	0,04524	34,87		-54.215	1.990	0,04524	0,04524	25,60	
S	A		-3.382	5.209	0,04524	0,04524	8,60		-6.283	321	0,04524	0,04524	NS		-13.020	286	0,04524	0,04524	NS	
	P		-3.382	4.832	0,04524	0,04524	9,27		-6.283	347	0,04524	0,04524	NS		-13.020	324	0,04524	0,04524	NS	
P	A	0109 0	-47.371	1.618	0,04524	0,04524	30,98	0109 1	-34.105	4.635	0,04524	0,04524	10,47	0109 2	-23.697	8.336	0,04524	0,04524	5,67	
	P		-47.371	1.383	0,04524	0,04524	36,24		-34.105	4.254	0,04524	0,04524	11,41		-23.697	7.815	0,04524	0,04524	6,05	
S	A		-7.733	284	0,04524	0,04524	NS		-602	326	0,04524	0,04524	NS		1.976	573	0,04524	0,04524	77,01	
	P		-7.733	282	0,04524	0,04524	NS		-602	296	0,04524	0,04524	NS		1.976	600	0,04524	0,04524	73,55	
P	A	0109 3	-34.165	11.071	0,04524	0,04524	4,38	0109 4	-38.630	14.924	0,04524	0,04524	3,29	0109 5	-35.719	18.414	0,04524	0,04524	2,65	
	P		-34.165	10.419	0,04524	0,04524	4,66		-38.630	14.121	0,04524	0,04524	3,48		-35.719	17.812	0,04524	0,04524	2,74	
S	A		1.979	710	0,04524	0,04524	62,15		3.368	346	0,04524	0,04524	NS		1.422	58	0,04524	0,04524	NS	
	P		1.979	690	0,04524	0,04524	63,95		3.368	424	0,04524	0,04524	NS		1.422	62	0,04524	0,04524	NS	
P	A	0109 6	-43.982	20.636	0,04524	0,04524	2,41	0109 7	-29.120	21.487	0,04524	0,04524	2,23	0109 8	-37.067	17.950	0,04524	0,04524	2,72	
	P		-43.982	20.529	0,04524	0,04524	2,42		-29.120	18.818	0,04524	0,04524	2,55		-37.067	16.357	0,04524	0,04524	2,99	
S	A		1.355	749	0,04524	0,04524	59,02		4.038	322	0,04524	0,04524	NS		2.675	818	0,04524	0,04524	53,84	
	P		1.355	883	0,04524	0,04524	50,06		4.038	392	0,04524	0,04524	NS		2.675	573	0,04524	0,04524	76,86	
P	A	0109 9	-24.720	14.884	0,04524	0,04524	3,18	0110 0	-30.167	11.783	0,04524	0,04524	4,08	0110 1	-27.226	7.630	0,04524	0,04524	6,25	
	P		-24.720	13.657	0,04524	0,04524	3,47		-30.167	10.956	0,04524	0,04524	4,39		-27.226	7.139	0,04524	0,04524	6,68	
S	A		2.692	375	0,04524	0,04524	NS		3.800	184	0,04524	0,04524	NS		3.408	462	0,04524	0,04524	95,13	
	P		2.692	353	0,04524	0,04524	NS		3.800	148	0,04524	0,04524	NS		3.408	422	0,04524	0,04524	NS	
P	A	0110 2	13.763	3.068	0,04524	0,04524	13,91	0211 4	-42.106	3.104	0,04524	0,04524	15,94	0211 5	-48.600	20.806	0,04524	0,04524	2,42	
	P		13.763	2.877	0,04524	0,04524	14,83		-42.106	2.765	0,04524	0,04524	17,90		-48.600	21.582	0,04524	0,04524	2,33	
S	A		12.927	147	0,04524	0,04524	NS		-5.380	144	0,04524	0,04524	NS		1.060	3.004	0,04524	0,04524	14,73	
	P		12.927	174	0,04524	0,04524	NS		-5.380	121	0,04524	0,04524	NS		1.060	2.932	0,04524	0,04524	15,09	
P	A	0211 6	-44.889	21.987	0,04524	0,04524	2,27	0211 7	-28.077	2.536	0,04524	0,04524	18,85	0211 8	-51.525	4.189	0,04524	0,04524	12,08	
	P		-44.889	18.550	0,04524	0,04524	2,69		-28.077	2.494	0,04524	0,04524	19,16		-51.525	3.968	0,04524	0,04524	12,76	
S	A		3.946	3.487	0,04524	0,04524	12,59		10.179	114	0,04524	0,04524	NS		-1.902	455	0,04524	0,04524	98,03	
	P		3.946	3.069	0,04524	0,04524	14,30		10.179	143	0,04524	0,04524	NS		-1.902	412	0,04524	0,04524	NS	
P	A	0211 9	-50.942	9.958	0,04524	0,04524	5,08	0212 0	-47.721	15.572	0,04524	0,04524	3,22	0212 1	-45.288	21.377	0,04524	0,04524	2,33	
	P		-50.942	9.302	0,04524	0,04524	5,43		-47.721	14.440	0,04524	0,04524	3,47		-45.288	19.141	0,04524	0,04524	2,61	
S	A		1.376	551	0,04524	0,04524	80,22		381	1.331	0,04524	0,04524	33,30		-2.091	3.495	0,04524	0,04524	12,77	
	P		1.376	483	0,04524	0,04524	91,51		381	1.112	0,04524	0,04524	39,86		-2.091	3.063	0,04524	0,04524	14,57	

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	
			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]		
P	A	0212 2	-49.430	6.997	0,04524	0,04524	7,20	0212 3	-51.891	12.89 4	0,04524	0,04524	3,93	0212 4	-50.356	18.27 7	0,04524	0,04524	2,76	
	P		-49.430	6.550	0,04524	0,04524	7,69		-51.891	12.10 7	0,04524	0,04524	4,18		-50.356	17.27 3	0,04524	0,04524	2,92	
S	A		-571	520	0,04524	0,04524	85,4 6		430	878	0,04524	0,04524	50,4 8		931	2.221	0,04524	0,04524	19,9 3	
	P		-571	488	0,04524	0,04524	91,0 7		430	852	0,04524	0,04524	52,0 2		931	2.131	0,04524	0,04524	20,7 7	
Piano Terra																				
Parete P57-P58											Parete P57-P58									
P	A	0001 8	-40.968	25.23 6	0,04524	0,04524	1,96	0002 7	-43.954	17.26 2	0,04524	0,04524	2,88	0010 0	5.735	738	0,04524	0,04524	59,1 7	
	P		-40.968	14.51 0	0,04524	0,04524	3,40		-43.954	21.29 0	0,04524	0,04524	2,34		5.735	1.091	0,04524	0,04524	40,0 2	
S	A		3.186	5.722	0,04524	0,04524	7,69		1.847	3.562	0,04524	0,04524	12,3 9		22.866	680	0,04524	0,04524	61,1 0	
	P		5.935	2.400	0,04524	0,04524	18,1 8		1.847	5.415	0,04524	0,04524	8,15		22.866	501	0,04524	0,04524	82,9 2	
P	A	0010 1	-26.690	1.103	0,04524	0,04524	43,1 8	0044 4	-50.435	27.14 0	0,04524	0,04524	1,86	0044 5	-50.821	25.49 9	0,04524	0,04524	1,98	
	P		-38.130	794	0,04524	0,04524	61,7 3		-50.435	20.85 0	0,04524	0,04524	2,42		-50.821	22.32 6	0,04524	0,04524	2,26	
S	A		-5.574	59	0,04524	0,04524	NS		-4.563	5.410	0,04524	0,04524	8,31		634	5.498	0,04524	0,04524	8,06	
	P		-5.574	180	0,04524	0,04524	NS		-4.563	4.333	0,04524	0,04524	10,3 7		634	5.173	0,04524	0,04524	8,56	
P	A	0044 6	-46.268	23.26 9	0,04524	0,04524	2,15	0101 3	-45.479	1.370	0,04524	0,04524	36,4 2	0101 4	-54.321	2.088	0,04524	0,04524	24,4 0	
	P		-46.268	22.75 1	0,04524	0,04524	2,20		-45.479	1.325	0,04524	0,04524	37,6 6		-54.321	1.859	0,04524	0,04524	27,4 1	
S	A		-6.195	5.001	0,04524	0,04524	9,02		-6.487	311	0,04524	0,04524	NS		-10.167	293	0,04524	0,04524	NS	
	P		-6.195	4.596	0,04524	0,04524	9,82		-6.487	361	0,04524	0,04524	NS		-10.167	359	0,04524	0,04524	NS	
P	A	0101 5	-47.044	1.848	0,04524	0,04524	27,1 0	0101 6	-33.671	4.877	0,04524	0,04524	9,94	0101 7	-21.217	8.519	0,04524	0,04524	5,51	
	P		-47.044	1.442	0,04524	0,04524	34,7 3		-33.671	4.164	0,04524	0,04524	11,6 4		-21.217	7.483	0,04524	0,04524	6,28	
S	A		-8.609	273	0,04524	0,04524	NS		-849	352	0,04524	0,04524	NS		2.391	539	0,04524	0,04524	81,7 7	
	P		-8.609	280	0,04524	0,04524	NS		-849	299	0,04524	0,04524	NS		2.391	593	0,04524	0,04524	74,3 3	
P	A	0101 8	-31.513	11.25 8	0,04524	0,04524	4,28	0101 9	-34.423	15.12 2	0,04524	0,04524	3,21	0102 0	-29.750	18.36 3	0,04524	0,04524	2,61	
	P		-31.513	9.934	0,04524	0,04524	4,85		-34.423	13.43 2	0,04524	0,04524	3,62		-29.750	16.88 7	0,04524	0,04524	2,84	
S	A		2.318	703	0,04524	0,04524	62,7 1		2.001	267	0,04524	0,04524	NS		1.821	68	0,04524	0,04524	NS	
	P		2.318	664	0,04524	0,04524	66,3 9		2.001	411	0,04524	0,04524	NS		1.821	64	0,04524	0,04524	NS	
P	A	0102 1	-37.853	20.33 5	0,04524	0,04524	2,41	0102 2	-31.204	22.89 9	0,04524	0,04524	2,10	0102 3	-40.479	18.59 4	0,04524	0,04524	2,65	
	P		-37.853	19.34 5	0,04524	0,04524	2,53		-31.204	18.06 4	0,04524	0,04524	2,67		-40.479	15.60 9	0,04524	0,04524	3,16	
S	A		2.453	688	0,04524	0,04524	64,0 5		4.941	368	0,04524	0,04524	NS		2.433	922	0,04524	0,04524	47,8 0	
	P		2.453	815	0,04524	0,04524	54,0 7		4.941	375	0,04524	0,04524	NS		2.433	524	0,04524	0,04524	84,1 1	
P	A	0102 4	-27.698	15.31 4	0,04524	0,04524	3,12	0102 5	-32.483	12.06 7	0,04524	0,04524	4,01	0102 6	-28.750	7.789	0,04524	0,04524	6,15	
	P		-27.698	13.01 1	0,04524	0,04524	3,67		-32.483	10.44 0	0,04524	0,04524	4,63		-28.750	6.809	0,04524	0,04524	7,03	
S	A		2.509	385	0,04524	0,04524	NS		2.689	156	0,04524	0,04524	NS		3.165	471	0,04524	0,04524	93,3 8	
	P		2.509	329	0,04524	0,04524	NS		2.689	129	0,04524	0,04524	NS		3.165	404	0,04524	0,04524	NS	
P	A	0102 7	12.656	3.268	0,04524	0,04524	13,1 0	0205 9	-41.788	3.402	0,04524	0,04524	14,5 4	0206 0	-43.026	20.22 2	0,04524	0,04524	2,45	
	P		12.656	2.844	0,04524	0,04524	15,0 5		-41.788	2.802	0,04524	0,04524	17,6 5		-43.026	20.20 8	0,04524	0,04524	2,45	
S	A		13.073	152	0,04524	0,04524	NS		-6.122	168	0,04524	0,04524	NS		1.472	3.037	0,04524	0,04524	14,5 5	
	P		13.073	198	0,04524	0,04524	NS		-6.122	130	0,04524	0,04524	NS		1.472	2.856	0,04524	0,04524	15,4 7	
P	A	0206 1	-44.100	23.96 7	0,04524	0,04524	2,07	0206 2	-16.410	1.951	0,04524	0,04524	23,7 7	0206 3	-51.245	4.195	0,04524	0,04524	12,0 6	
	P		-44.100	17.73 3	0,04524	0,04524	2,80		-16.410	2.391	0,04524	0,04524	20,0 2		-51.245	3.729	0,04524	0,04524	13,5 7	
S	A		2.853	3.555	0,04524	0,04524	12,3 8		10.093	150	0,04524	0,04524	NS		-1.911	461	0,04524	0,04524	96,7 6	
	P		2.853	2.674	0,04524	0,04524	16,4 6		10.093	194	0,04524	0,04524	NS		-1.911	387	0,04524	0,04524	NS	
P	A	0206 4	-51.954	10.17 8	0,04524	0,04524	4,98	0206 5	-49.442	15.96 5	0,04524	0,04524	3,16	0206 6	-50.327	22.19 2	0,04524	0,04524	2,27	
	P		-51.954	8.868	0,04524	0,04524	5,71		-49.442	13.75 9	0,04524	0,04524	3,66		-50.327	18.41 8	0,04524	0,04524	2,74	
S	A		1.135	568	0,04524	0,04524	77,8 7		402	1.397	0,04524	0,04524	31,7 3		359	3.674	0,04524	0,04524	12,0 6	

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
	P		1.135	474	0,04524	0,04524	93,31		402	1.098	0,04524	0,04524	40,37		359	3.014	0,04524	0,04524	14,71
P	A	02067	-48.792	7.147	0,04524	0,04524	7,04	02068	-50.498	13.127	0,04524	0,04524	3,85	02069	-46.345	18.489	0,04524	0,04524	2,70
	P		-48.792	6.253	0,04524	0,04524	8,04		-50.498	11.527	0,04524	0,04524	4,38		-46.345	16.443	0,04524	0,04524	3,04
S	A		-1.230	530	0,04524	0,04524	84,00		543	863	0,04524	0,04524	51,34		-1.012	2.067	0,04524	0,04524	21,53
	P		-1.230	476	0,04524	0,04524	93,53		543	840	0,04524	0,04524	52,74		-1.012	2.000	0,04524	0,04524	22,25
Piano Terra			Parete P59-P60						Parete P59-P60										
P	A	00019	-43.323	23.273	0,04524	0,04524	2,13	00026	-41.018	18.572	0,04524	0,04524	2,66	00102	-4.743	1.204	0,04524	0,04524	37,34
	P		-43.323	16.921	0,04524	0,04524	2,93		-41.018	19.864	0,04524	0,04524	2,48		-4.743	1.337	0,04524	0,04524	33,62
S	A		3.617	4.892	0,04524	0,04524	8,98		2.476	3.922	0,04524	0,04524	11,24		16.826	475	0,04524	0,04524	89,04
	P		5.582	2.972	0,04524	0,04524	14,70		2.476	4.730	0,04524	0,04524	9,32		16.826	387	0,04524	0,04524	NS
P	A	00103	-30.818	1.361	0,04524	0,04524	35,36	00474	-51.357	24.308	0,04524	0,04524	2,08	00475	-52.408	24.961	0,04524	0,04524	2,03
	P		-30.818	1.132	0,04524	0,04524	42,52		-51.357	22.926	0,04524	0,04524	2,21		-52.408	22.902	0,04524	0,04524	2,22
S	A		-4.894	216	0,04524	0,04524	NS		-5.843	4.920	0,04524	0,04524	9,16		-4.570	5.359	0,04524	0,04524	8,38
	P		-4.894	261	0,04524	0,04524	NS		-6.115	4.495	0,04524	0,04524	10,04		-4.570	5.138	0,04524	0,04524	8,74
P	A	00476	-52.708	26.516	0,04524	0,04524	1,91	00998	-46.543	1.454	0,04524	0,04524	34,40	00999	-53.940	2.103	0,04524	0,04524	24,21
	P		-52.708	22.398	0,04524	0,04524	2,27		-46.543	1.374	0,04524	0,04524	36,41		-53.940	1.916	0,04524	0,04524	26,57
S	A		-3.821	5.304	0,04524	0,04524	8,45		-7.006	321	0,04524	0,04524	NS		-10.771	350	0,04524	0,04524	NS
	P		-3.821	4.608	0,04524	0,04524	9,73		-7.006	358	0,04524	0,04524	NS		-10.771	388	0,04524	0,04524	NS
P	A	01000	-47.042	1.935	0,04524	0,04524	25,88	01001	-33.737	4.897	0,04524	0,04524	9,90	01002	-20.341	8.319	0,04524	0,04524	5,63
	P		-47.042	1.690	0,04524	0,04524	29,64		-33.737	4.405	0,04524	0,04524	11,01		-20.341	7.538	0,04524	0,04524	6,22
S	A		-8.607	274	0,04524	0,04524	NS		-2.120	363	0,04524	0,04524	NS		2.400	553	0,04524	0,04524	79,70
	P		-8.607	289	0,04524	0,04524	NS		-2.120	328	0,04524	0,04524	NS		2.400	599	0,04524	0,04524	73,58
P	A	01003	-31.180	11.060	0,04524	0,04524	4,36	01004	-34.887	14.933	0,04524	0,04524	3,26	01005	-29.115	18.267	0,04524	0,04524	2,62
	P		-31.180	10.042	0,04524	0,04524	4,80		-34.887	13.596	0,04524	0,04524	3,58		-29.115	16.917	0,04524	0,04524	2,83
S	A		2.490	701	0,04524	0,04524	62,86		1.746	283	0,04524	0,04524	NS		2.772	77	0,04524	0,04524	NS
	P		2.490	661	0,04524	0,04524	66,66		1.746	351	0,04524	0,04524	NS		2.772	78	0,04524	0,04524	NS
P	A	01006	-35.209	20.754	0,04524	0,04524	2,34	01007	-32.888	22.300	0,04524	0,04524	2,17	01008	-41.572	18.251	0,04524	0,04524	2,71
	P		-35.209	19.487	0,04524	0,04524	2,50		-32.888	19.166	0,04524	0,04524	2,52		-41.572	16.169	0,04524	0,04524	3,06
S	A		5.707	723	0,04524	0,04524	60,40		4.860	376	0,04524	0,04524	NS		2.305	751	0,04524	0,04524	58,70
	P		5.707	726	0,04524	0,04524	60,15		4.860	363	0,04524	0,04524	NS		2.305	540	0,04524	0,04524	81,64
P	A	01009	-29.761	15.195	0,04524	0,04524	3,16	01010	-34.193	11.999	0,04524	0,04524	4,05	01011	-30.468	7.712	0,04524	0,04524	6,24
	P		-29.761	13.564	0,04524	0,04524	3,54		-34.193	10.799	0,04524	0,04524	4,49		-30.468	6.972	0,04524	0,04524	6,90
S	A		2.454	387	0,04524	0,04524	NS		2.250	157	0,04524	0,04524	NS		2.865	467	0,04524	0,04524	94,26
	P		2.454	343	0,04524	0,04524	NS		2.250	156	0,04524	0,04524	NS		2.865	420	0,04524	0,04524	NS
P	A	01012	643	3.395	0,04524	0,04524	13,05	02048	-41.887	3.487	0,04524	0,04524	14,19	02049	-44.646	21.144	0,04524	0,04524	2,36
	P		643	3.033	0,04524	0,04524	14,60		-41.887	3.106	0,04524	0,04524	15,93		-44.646	20.292	0,04524	0,04524	2,45
S	A		10.101	171	0,04524	0,04524	NS		-5.367	135	0,04524	0,04524	NS		1.946	3.005	0,04524	0,04524	14,69
	P		10.101	200	0,04524	0,04524	NS		-5.367	113	0,04524	0,04524	NS		1.946	2.750	0,04524	0,04524	16,05
P	A	02050	-46.624	23.171	0,04524	0,04524	2,16	02051	-30.827	2.637	0,04524	0,04524	18,25	02052	-51.911	4.197	0,04524	0,04524	12,07
	P		-46.624	19.249	0,04524	0,04524	2,60		-30.827	2.464	0,04524	0,04524	19,53		-51.911	3.824	0,04524	0,04524	13,25
S	A		2.972	3.391	0,04524	0,04524	12,98		6.073	206	0,04524	0,04524	NS		-2.049	461	0,04524	0,04524	96,79
	P		2.972	2.851	0,04524	0,04524	15,43		6.073	225	0,04524	0,04524	NS		-2.049	412	0,04524	0,04524	NS
P	A	02053	-52.670	10.138	0,04524	0,04524	5,01	02054	-49.475	15.730	0,04524	0,04524	3,20	02055	-50.115	21.701	0,04524	0,04524	2,32
	P		-52.670	9.158	0,04524	0,04524	5,54		-49.475	14.116	0,04524	0,04524	3,57		-50.115	19.179	0,04524	0,04524	2,63

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{dif}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{dif}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{dif}	CS	
			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]		
S	A		1.223	540	0,04524	0,04524	81,89		469	1.326	0,04524	0,04524	33,42		213	3.528	0,04524	0,04524	12,57	
	P		1.223	480	0,04524	0,04524	92,13		469	1.152	0,04524	0,04524	38,47		213	3.124	0,04524	0,04524	14,19	
P	A	02056	-48.993	7.069	0,04524	0,04524	7,12	02057	-51.041	12.975	0,04524	0,04524	3,90	02058	-47.953	18.261	0,04524	0,04524	2,75	
	P		-48.993	6.399	0,04524	0,04524	7,86		-51.041	11.755	0,04524	0,04524	4,30		-47.953	16.640	0,04524	0,04524	3,02	
S	A		-583	523	0,04524	0,04524	84,98		507	854	0,04524	0,04524	51,88		492	2.110	0,04524	0,04524	21,00	
	P		-583	482	0,04524	0,04524	92,20		507	823	0,04524	0,04524	53,84		492	2.023	0,04524	0,04524	21,90	
Piano Terra			Parete P61-P62										Parete P61-P62							
P	A	00020	-51.686	20.634	0,04524	0,04524	2,45	00024	-45.247	21.672	0,04524	0,04524	2,30	00104	-31.997	1.857	0,04524	0,04524	25,99	
	P		-51.686	20.064	0,04524	0,04524	2,52		-45.247	17.872	0,04524	0,04524	2,79		-31.997	1.544	0,04524	0,04524	31,26	
S	A		6.636	3.945	0,04524	0,04524	11,04		3.276	4.252	0,04524	0,04524	10,34		24.264	522	0,04524	0,04524	79,26	
	P		6.636	4.210	0,04524	0,04524	10,35		3.276	3.308	0,04524	0,04524	13,29		24.264	590	0,04524	0,04524	70,12	
P	A	00105	-43.927	1.674	0,04524	0,04524	29,70	00370	-56.333	24.950	0,04524	0,04524	2,05	00371	-50.812	25.283	0,04524	0,04524	2,00	
	P		-43.927	1.871	0,04524	0,04524	26,57		-56.333	22.400	0,04524	0,04524	2,29		-50.812	21.563	0,04524	0,04524	2,34	
S	A		-3.699	499	0,04524	0,04524	89,83		-5.156	4.834	0,04524	0,04524	9,31		2.735	5.901	0,04524	0,04524	7,46	
	P		-3.699	394	0,04524	0,04524	NS		-5.156	4.390	0,04524	0,04524	10,25		2.735	4.806	0,04524	0,04524	9,16	
P	A	00372	-45.197	24.790	0,04524	0,04524	2,01	01043	-47.848	1.633	0,04524	0,04524	30,73	01044	-51.537	2.127	0,04524	0,04524	23,80	
	P		-45.197	23.334	0,04524	0,04524	2,14		-47.848	1.389	0,04524	0,04524	36,13		-51.537	1.883	0,04524	0,04524	26,88	
S	A		-6.238	5.136	0,04524	0,04524	8,79		-2.121	297	0,04524	0,04524	NS		-11.855	315	0,04524	0,04524	NS	
	P		-6.238	4.917	0,04524	0,04524	9,18		-2.121	331	0,04524	0,04524	NS		-11.855	314	0,04524	0,04524	NS	
P	A	01045	-49.449	1.941	0,04524	0,04524	25,95	01046	-22.974	4.335	0,04524	0,04524	10,88	01047	-12.177	8.161	0,04524	0,04524	5,62	
	P		-49.449	1.887	0,04524	0,04524	26,69		-22.974	3.953	0,04524	0,04524	11,93		-12.177	7.313	0,04524	0,04524	6,27	
S	A		-8.560	276	0,04524	0,04524	NS		-736	365	0,04524	0,04524	NS		3.049	523	0,04524	0,04524	84,12	
	P		-8.560	326	0,04524	0,04524	NS		-736	344	0,04524	0,04524	NS		3.049	593	0,04524	0,04524	74,19	
P	A	01048	-26.475	10.923	0,04524	0,04524	4,36	01049	-34.167	14.822	0,04524	0,04524	3,27	01050	-29.158	18.509	0,04524	0,04524	2,59	
	P		-26.475	9.756	0,04524	0,04524	4,88		-34.167	13.194	0,04524	0,04524	3,68		-29.158	16.322	0,04524	0,04524	2,94	
S	A		927	713	0,04524	0,04524	62,07		4.459	360	0,04524	0,04524	NS		3.338	77	0,04524	0,04524	NS	
	P		927	628	0,04524	0,04524	70,47		4.459	282	0,04524	0,04524	NS		3.338	68	0,04524	0,04524	NS	
P	A	01051	-39.655	21.301	0,04524	0,04524	2,31	01052	-35.030	21.402	0,04524	0,04524	2,27	01053	-39.449	17.796	0,04524	0,04524	2,76	
	P		-39.655	18.761	0,04524	0,04524	2,62		-35.030	19.531	0,04524	0,04524	2,49		-39.449	16.009	0,04524	0,04524	3,07	
S	A		6.341	781	0,04524	0,04524	55,81		4.134	295	0,04524	0,04524	NS		2.483	630	0,04524	0,04524	69,94	
	P		6.341	730	0,04524	0,04524	59,71		4.134	303	0,04524	0,04524	NS		2.483	622	0,04524	0,04524	70,84	
P	A	01054	-24.405	14.860	0,04524	0,04524	3,19	01055	-29.067	11.776	0,04524	0,04524	4,07	01056	-23.165	7.571	0,04524	0,04524	6,23	
	P		-24.405	13.342	0,04524	0,04524	3,55		-29.067	10.545	0,04524	0,04524	4,54		-23.165	6.751	0,04524	0,04524	6,99	
S	A		2.512	379	0,04524	0,04524	NS		4.687	143	0,04524	0,04524	NS		3.649	436	0,04524	0,04524	NS	
	P		2.512	343	0,04524	0,04524	NS		4.687	162	0,04524	0,04524	NS		2.130	416	0,04524	0,04524	NS	
P	A	01057	14.046	3.001	0,04524	0,04524	14,21	02081	-44.640	3.478	0,04524	0,04524	14,32	02082	-49.024	22.113	0,04524	0,04524	2,28	
	P		5.795	3.485	0,04524	0,04524	12,53		-44.640	3.309	0,04524	0,04524	15,05		-49.024	19.428	0,04524	0,04524	2,59	
S	A		11.241	198	0,04524	0,04524	NS		-5.372	181	0,04524	0,04524	NS		3.619	2.933	0,04524	0,04524	14,98	
	P		11.241	215	0,04524	0,04524	NS		-5.372	183	0,04524	0,04524	NS		3.619	2.685	0,04524	0,04524	16,36	
P	A	02083	-48.305	21.819	0,04524	0,04524	2,30	02084	-20.656	2.219	0,04524	0,04524	21,13	02085	-53.790	4.231	0,04524	0,04524	12,03	
	P		-48.305	20.241	0,04524	0,04524	2,48		-35.898	2.471	0,04524	0,04524	19,73		-53.790	3.752	0,04524	0,04524	13,56	
S	A		6.193	3.118	0,04524	0,04524	13,99		-6.613	265	0,04524	0,04524	NS		366	458	0,04524	0,04524	96,78	
	P		6.193	2.968	0,04524	0,04524	14,69		-6.613	238	0,04524	0,04524	NS		366	415	0,04524	0,04524	NS	
P	A	02086	-50.404	9.969	0,04524	0,04524	5,06	02087	-47.988	15.436	0,04524	0,04524	3,25	02088	-48.686	21.238	0,04524	0,04524	2,37	

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
	P		-50.404	8.924	0,04524	0,04524	5,66		-47.988	13.829	0,04524	0,04524	3,63		-48.686	18.962	0,04524	0,04524	2,65
S	A		1.004	535	0,04524	0,04524	82,70		793	1.279	0,04524	0,04524	34,62		-1.380	3.312	0,04524	0,04524	13,45
	P		1.004	476	0,04524	0,04524	92,96		793	1.149	0,04524	0,04524	38,53		-1.380	2.971	0,04524	0,04524	14,99
P	A	02089	-45.053	6.865	0,04524	0,04524	7,26	02090	-50.476	12.721	0,04524	0,04524	3,97	02091	-53.313	18.214	0,04524	0,04524	2,79
	P			-45.053	6.151	0,04524	0,04524		8,10		-50.476	11.359	0,04524		0,04524	4,45		-53.313	16.123
S	A		99	523	0,04524	0,04524	84,82		322	889	0,04524	0,04524	49,87		1.194	2.148	0,04524	0,04524	20,59
	P		99	468	0,04524	0,04524	94,78		322	778	0,04524	0,04524	56,98		1.194	1.857	0,04524	0,04524	23,81
Piano Terra			Parete P63-P64					Parete P63-P64					Parete P63-P64						
P	A	00106	-52.057	23.170	0,04524	0,04524	2,19	00107	-44.236	22.601	0,04524	0,04524	2,20	00108	27.546	1.355	0,04524	0,04524	30,23
	P			-52.057	23.364	0,04524	0,04524		2,17		-44.236	18.884	0,04524		0,04524	2,63		27.546	819
S	A		6.701	3.649	0,04524	0,04524	11,93		4.043	4.317	0,04524	0,04524	10,16		44.593	1.077	0,04524	0,04524	36,05
	P		6.701	4.136	0,04524	0,04524	10,53		4.043	3.401	0,04524	0,04524	12,90		44.593	1.234	0,04524	0,04524	31,47
P	A	00109	-66.248	2.332	0,04524	0,04524	22,46	00346	-54.669	25.604	0,04524	0,04524	1,99	00347	-50.849	25.243	0,04524	0,04524	2,00
	P			-5.546	1.143	0,04524	0,04524		39,41		-54.669	23.697	0,04524		0,04524	2,15		-50.849	23.357
S	A		-671	866	0,04524	0,04524	51,33		-7.418	5.144	0,04524	0,04524	8,80		1.076	5.462	0,04524	0,04524	8,10
	P		-671	684	0,04524	0,04524	64,99		-7.418	4.891	0,04524	0,04524	9,26		1.076	5.073	0,04524	0,04524	8,72
P	A	00348	-58.101	27.591	0,04524	0,04524	1,86	01028	-55.572	1.905	0,04524	0,04524	26,83	01029	-49.472	2.240	0,04524	0,04524	22,49
	P			-58.101	24.502	0,04524	0,04524		2,10		-55.572	1.609	0,04524		0,04524	31,76		-49.472	2.015
S	A		-4.935	5.731	0,04524	0,04524	7,85		-1.138	314	0,04524	0,04524	NS		-15.415	363	0,04524	0,04524	NS
	P		-4.935	4.929	0,04524	0,04524	9,12		-1.138	337	0,04524	0,04524	NS		-15.415	337	0,04524	0,04524	NS
P	A	01030	-60.398	2.154	0,04524	0,04524	23,99	01031	-885	2.782	0,04524	0,04524	15,99	01032	-651	8.267	0,04524	0,04524	5,38
	P			-60.398	2.245	0,04524	0,04524		23,02		-13.676	4.017	0,04524		0,04524	11,46		-651	7.632
S	A		-8.544	321	0,04524	0,04524	NS		-2.148	389	0,04524	0,04524	NS		3.936	542	0,04524	0,04524	80,97
	P		-8.544	382	0,04524	0,04524	NS		-2.148	390	0,04524	0,04524	NS		3.936	596	0,04524	0,04524	73,64
P	A	01033	-18.163	11.133	0,04524	0,04524	4,19	01034	-27.250	15.135	0,04524	0,04524	3,15	01035	-21.419	18.859	0,04524	0,04524	2,49
	P			-18.163	10.226	0,04524	0,04524		4,56		-27.250	13.851	0,04524		0,04524	3,44		-21.419	17.204
S	A		1.445	715	0,04524	0,04524	61,81		6.562	308	0,04524	0,04524	NS		4.189	81	0,04524	0,04524	NS
	P		1.445	657	0,04524	0,04524	67,26		6.562	287	0,04524	0,04524	NS		4.189	61	0,04524	0,04524	NS
P	A	01036	-34.821	21.780	0,04524	0,04524	2,23	01037	-32.210	22.607	0,04524	0,04524	2,14	01038	-41.843	18.356	0,04524	0,04524	2,69
	P			-34.821	19.811	0,04524	0,04524		2,45		-32.210	20.933	0,04524		0,04524	2,31		-41.843	16.920
S	A		6.667	811	0,04524	0,04524	53,70		6.120	384	0,04524	0,04524	NS		3.464	822	0,04524	0,04524	53,46
	P		6.667	775	0,04524	0,04524	56,19		5.032	261	0,04524	0,04524	NS		3.464	764	0,04524	0,04524	57,52
P	A	01039	-40.623	15.267	0,04524	0,04524	3,23	01040	-43.223	12.016	0,04524	0,04524	4,13	01041	-14.745	5.888	0,04524	0,04524	7,84
	P			-40.623	14.045	0,04524	0,04524		3,51		-43.223	11.028	0,04524		0,04524	4,50		-14.745	5.207
S	A		2.959	387	0,04524	0,04524	NS		5.012	160	0,04524	0,04524	NS		4.132	440	0,04524	0,04524	99,69
	P		2.959	362	0,04524	0,04524	NS		5.012	169	0,04524	0,04524	NS		4.132	390	0,04524	0,04524	NS
P	A	01042	40.375	2.932	0,04524	0,04524	13,42	02070	-26.508	2.431	0,04524	0,04524	19,58	02071	-46.858	22.750	0,04524	0,04524	2,20
	P			40.375	2.396	0,04524	0,04524		16,43		-26.508	2.457	0,04524		0,04524	19,38		-46.858	20.540
S	A		20.981	115	0,04524	0,04524	NS		-6.275	206	0,04524	0,04524	NS		3.713	2.898	0,04524	0,04524	15,15
	P		20.981	120	0,04524	0,04524	NS		-6.275	226	0,04524	0,04524	NS		3.713	2.769	0,04524	0,04524	15,86
P	A	02072	-53.609	23.555	0,04524	0,04524	2,16	02073	-6.542	1.418	0,04524	0,04524	31,86	02074	-51.303	4.022	0,04524	0,04524	12,58
	P			-53.609	22.007	0,04524	0,04524		2,31		-26.053	1.617	0,04524		0,04524	29,41		-51.303	3.591
S	A		6.585	3.352	0,04524	0,04524	13,00		21.951	94	0,04524	0,04524	NS		629	489	0,04524	0,04524	90,58
	P		6.585	2.996	0,04524	0,04524	14,54		21.951	41	0,04524	0,04524	NS		629	460	0,04524	0,04524	96,29

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
P	A	02075	-52.393	10.162	0,04524	0,04524	4,99	02076	-50.117	15.790	0,04524	0,04524	3,20	02077	-51.565	21.925	0,04524	0,04524	2,31
	P		-52.393	9.328	0,04524	0,04524	5,44		-50.117	14.513	0,04524	0,04524	3,48		-51.565	20.223	0,04524	0,04524	2,50
S	A		1.860	512	0,04524	0,04524	86,21		604	1.347	0,04524	0,04524	32,89		-1.807	3.422	0,04524	0,04524	13,03
	P		1.860	463	0,04524	0,04524	95,34		604	1.246	0,04524	0,04524	35,55		-2.118	3.080	0,04524	0,04524	14,49
P	A	02078	-41.171	6.991	0,04524	0,04524	7,06	02079	-47.780	12.995	0,04524	0,04524	3,86	02080	-48.157	18.581	0,04524	0,04524	2,70
	P		-41.171	6.437	0,04524	0,04524	7,67		-47.780	11.919	0,04524	0,04524	4,21		-48.157	16.956	0,04524	0,04524	2,96
S	A		-65	532	0,04524	0,04524	83,42		693	874	0,04524	0,04524	50,67		655	2.111	0,04524	0,04524	20,98
	P		-65	496	0,04524	0,04524	89,47		693	805	0,04524	0,04524	55,01		655	1.981	0,04524	0,04524	22,36
Piano Terra			Parete P65-P66										Parete P65-P66						
P	A	00021	-22.778	28.986	0,04524	0,04524	1,63	00025	-18.220	29.033	0,04524	0,04524	1,61	00110	121.910	2.153	0,04524	0,04524	13,42
	P		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		121.910	816	0,04524	0,04524	35,41
S	A		11.249	7.443	0,04524	0,04524	5,78		11.916	8.553	0,04524	0,04524	5,02		118.325	905	0,04524	0,04524	32,44
	P		11.249	4.162	0,04524	0,04524	10,33		11.916	4.316	0,04524	0,04524	9,94		118.325	836	0,04524	0,04524	35,12
P	A	00111	37.195	1.394	0,04524	0,04524	28,52	00358	-16.641	32.904	0,04524	0,04524	1,41	00359	-14.057	31.539	0,04524	0,04524	1,46
	P		37.195	1.372	0,04524	0,04524	28,98		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
S	A		6.830	1.175	0,04524	0,04524	37,05		20.912	5.735	0,04524	0,04524	7,29		8.708	6.073	0,04524	0,04524	7,13
	P		6.830	713	0,04524	0,04524	61,05		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
P	A	00360	-19.999	31.836	0,04524	0,04524	1,47	01358	-27.524	2.640	0,04524	0,04524	18,08	01359	-16.350	2.662	0,04524	0,04524	17,42
	P		0	0	0,04524	0,04524	-		-27.524	466	0,04524	0,04524	NS		0	0	0,04524	0,04524	-
S	A		18.249	4.965	0,04524	0,04524	8,48		-9.043	12	0,04524	0,04524	NS		-8.618	190	0,04524	0,04524	NS
	P		0	0	0,04524	0,04524	-		34.152	362	0,04524	0,04524	NS		-5.533	388	0,04524	0,04524	NS
P	A	01360	8.392	1.564	0,04524	0,04524	27,71	01361	40.390	4.109	0,04524	0,04524	9,58	01362	49.252	8.965	0,04524	0,04524	4,27
	P		2.244	370	0,04524	0,04524	NS		-39.313	622	0,04524	0,04524	79,03		0	0	0,04524	0,04524	-
S	A		-5.981	100	0,04524	0,04524	NS		-1.894	470	0,04524	0,04524	94,90		0	0	0,04524	0,04524	-
	P		-5.981	534	0,04524	0,04524	84,46		-1.894	110	0,04524	0,04524	NS		5.169	651	0,04524	0,04524	67,18
P	A	01363	24.562	12.281	0,04524	0,04524	3,37	01364	-4.875	18.924	0,04524	0,04524	2,38	01365	-8.221	23.419	0,04524	0,04524	1,94
	P		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
S	A		2.117	845	0,04524	0,04524	52,20		7.393	245	0,04524	0,04524	NS		3.925	148	0,04524	0,04524	NS
	P		0	0	0,04524	0,04524	-		2.834	11	0,04524	0,04524	NS		3.925	55	0,04524	0,04524	NS
P	A	01366	-3.379	27.223	0,04524	0,04524	1,65	01367	3.648	27.963	0,04524	0,04524	1,57	01368	-6.335	22.851	0,04524	0,04524	1,98
	P		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
S	A		14.110	785	0,04524	0,04524	54,31		10.336	381	0,04524	0,04524	NS		5.628	702	0,04524	0,04524	62,22
	P		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		1.965	20	0,04524	0,04524	NS
P	A	01369	21.106	18.841	0,04524	0,04524	2,22	01370	15.728	14.933	0,04524	0,04524	2,84	01371	42.889	1.577	0,04524	0,04524	24,76
	P		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
S	A		4.324	542	0,04524	0,04524	80,88		0	0	0,04524	0,04524	-		8.353	453	0,04524	0,04524	95,68
	P		0	0	0,04524	0,04524	-		9.375	241	0,04524	0,04524	NS		3.012	16	0,04524	0,04524	NS
P	A	01372	151.425	4.322	0,04524	0,04524	5,78	02312	13.621	3.298	0,04524	0,04524	12,94	02313	-26.986	28.787	0,04524	0,04524	1,66
	P		-28.400	121	0,04524	0,04524	NS		-27.108	836	0,04524	0,04524	57,03		0	0	0,04524	0,04524	-
S	A		-1.204	52	0,04524	0,04524	NS		-4.182	241	0,04524	0,04524	NS		7.569	3.292	0,04524	0,04524	13,20
	P		47.047	94	0,04524	0,04524	NS		-4.182	129	0,04524	0,04524	NS		7.569	339	0,04524	0,04524	NS
P	A	02314	-24.145	29.169	0,04524	0,04524	1,62	02315	58.388	2.215	0,04524	0,04524	16,74	02316	-17.582	5.007	0,04524	0,04524	9,29
	P		0	0	0,04524	0,04524	-		-8.008	540	0,04524	0,04524	83,99		0	0	0,04524	0,04524	-
S	A		4.191	3.645	0,04524	0,04524	12,03		63.432	185	0,04524	0,04524	NS		16.474	506	0,04524	0,04524	83,67
	P		4.191	184	0,04524	0,04524	NS		63.432	118	0,04524	0,04524	NS		11.528	21	0,04524	0,04524	NS
P	A	02317	-13.684	12.624	0,04524	0,04524	3,65	02318	-13.601	19.669	0,04524	0,04524	2,34	02319	-16.956	27.173	0,04524	0,04524	1,71
	P		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
S	A		4.088	561	0,04524	0,04524	78,20		1.483	1.434	0,04524	0,04524	30,81		336	4.034	0,04524	0,04524	10,99
	P		263	19	0,04524	0,04524	NS		1.483	30	0,04524	0,04524	NS		336	76	0,04524	0,04524	NS

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
P	A	02320	-3.044	7.675	0,04524	0,04524	5,83	02321	-22.063	16.232	0,04524	0,04524	2,90	02322	-20.552	23.325	0,04524	0,04524	2,01
	P		0	0	0,04524	0,04524			-	0	0	0,04524			0,04524	-	0	0	
S	A		4.686	554	0,04524	0,04524	79,05		1.288	948	0,04524	0,04524	46,64		1.573	2.396	0,04524	0,04524	18,44
	P		2.091	20	0,04524	0,04524			NS	0	0	0,04524			0,04524	-	0	0	

LEGENDA:

- Dir** Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).
- Pos** Posizione [A] = anteriore - [P] = posteriore.
- A_s** Area delle armature esecutive per unità di lunghezza.
- A_{df}** Armatura disponibile per la flessione
- CS** Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS = 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
- N_{Ed}, M_{Ed}** Sollecitazioni di progetto (N_{Ed} < 0: compressione).

Pareti - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Elevazione)

Pareti - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

IdNd	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctg ^o	A _{sw}	A _{dw}
	[N]		[N]	[N]		[N]	[N]	[N]		[N]	[cm ² /cm]
Piano Terra											
			Parete P2-P1				Parete P1-P2				
00001	16.117	6,61	106.567	0	30.276	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00043	12.969	8,11	105.158	0	20.881	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00044	55.061	1,85	102.025	0	-31.334	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00045	3.429	30,19	103.509	0	9.893	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00662	20.114	5,07	102.025	0	-14.134	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00663	17.044	6,03	102.809	0	5.222	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00664	17.295	6,21	107.383	0	35.717	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01193	2.222	49,65	110.313	0	55.253	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01194	8.691	12,06	104.820	0	18.628	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01195	5.851	17,55	102.686	0	4.405	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01196	2.535	40,75	103.293	0	8.448	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01197	8.966	11,51	103.199	0	7.823	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01198	4.604	22,16	102.025	0	-947	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01199	6.761	15,29	103.364	0	8.927	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01200	6.064	16,82	102.025	0	-3.573	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01201	10.146	10,06	102.025	0	-7.967	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01202	18.030	5,75	103.636	0	10.736	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01203	7.973	12,80	102.025	0	-1.844	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01204	7.382	13,82	102.025	0	-1.914	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01205	12.338	8,27	102.025	0	-3.987	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01206	10.206	10,00	102.025	0	-3.256	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01207	61.291	1,66	102.025	0	-13.435	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02191	3.140	32,64	102.483	0	3.052	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02192	10.034	10,30	103.391	0	9.106	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02193	16.787	6,19	103.983	0	13.050	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02194	38.053	2,68	102.025	0	-15.754	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02195	22.357	4,56	102.025	0	-3.285	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02196	24.672	4,14	102.025	0	-1.874	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02197	23.007	4,44	102.140	0	767	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02198	20.942	4,91	102.721	0	4.639	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02199	10.984	9,29	102.025	0	-730	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02200	19.597	5,22	102.287	0	1.743	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02201	18.589	5,51	102.424	0	2.659	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
Piano Terra											
			Parete P4-P3				Parete P3-P4				
00002	7.563	15,44	116.790	0	-11.687	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00042	13.819	8,45	116.790	0	-3.972	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00046	92.269	1,21	112.010	0	66.566	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00047	14.842	7,16	106.292	0	28.447	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00625	12.891	9,36	120.608	0	25.451	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00626	17.058	6,88	117.427	0	4.249	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00627	12.500	9,62	120.204	0	22.758	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01178	10.049	11,48	115.326	0	88.672	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01179	25.155	4,33	108.845	0	45.461	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01180	17.740	5,96	105.712	0	24.580	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01181	9.046	11,39	102.991	0	6.439	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01182	7.480	13,64	102.025	0	-6.824	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01183	5.167	19,75	102.025	0	-2.698	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01184	8.469	12,05	102.025	0	-8.979	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01185	10.019	10,18	102.025	0	-3.834	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01186	15.687	7,45	116.790	0	-10.475	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01187	17.750	6,58	116.790	0	-9.398	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01188	5.599	18,23	102.057	0	211	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01189	5.184	19,68	102.025	0	-1.025	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01190	9.329	10,94	102.025	0	-991	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01191	8.314	12,29	102.181	0	1.039	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01192	93.078	1,13	104.777	0	18.345	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02180	13.510	7,73	104.496	0	16.472	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02181	12.869	9,08	116.790	0	-2.507	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02182	9.085	12,86	116.790	0	-8.487	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02183	58.801	1,84	108.080	0	40.366	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000

Pareti - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

IdNd	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctg ^o	A _{sw}	A _{dw}
	[N]		[N]	[N]		[N]	[N]	[N]		[N]	[cm ² /cm]
02184	27.278	3,82	104.076	0	13.669	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02185	22.908	4,46	102.058	0	215	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02186	20.077	5,08	102.025	0	-2.324	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02187	15.389	7,60	116.924	0	896	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02188	12.571	8,24	103.532	0	10.042	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02189	16.986	6,01	102.025	0	-1.737	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02190	17.979	6,50	116.790	0	-6.223	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
Piano Terra			Parete P6-P5							Parete P5-P6	
00022	21.829	5,35	116.790	0	-4.772	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00048	80.938	1,32	106.633	0	30.718	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00049	14.560	7,30	106.238	0	28.087	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00127	7.066	16,53	116.790	0	-12.390	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00605	11.590	10,22	118.432	0	10.950	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00606	11.182	10,54	117.896	0	7.374	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00607	9.631	12,48	120.187	0	22.647	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01223	10.261	11,18	114.755	0	84.863	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01224	24.945	4,35	108.589	0	43.757	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01225	17.706	5,97	105.621	0	23.970	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01226	9.059	11,37	103.026	0	6.669	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01227	5.607	18,20	102.025	0	-6.019	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01228	3.957	25,78	102.025	0	-2.026	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01229	5.543	18,41	102.025	0	-7.196	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01230	8.239	14,18	116.790	0	-5.529	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01231	17.893	6,53	116.790	0	-31.146	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01232	23.222	5,03	116.790	0	-19.947	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01233	5.930	19,69	116.790	0	-4.014	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01234	4.705	21,68	102.025	0	-2.351	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01235	7.323	13,93	102.025	0	-3.657	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01236	6.440	15,84	102.025	0	-502	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01237	80.802	1,27	102.706	0	4.537	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02213	13.511	7,73	104.463	0	16.252	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02214	11.063	10,56	116.790	0	-992	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02215	12.482	9,36	116.790	0	-7.158	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02216	50.699	2,07	105.110	0	20.563	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02217	22.103	4,67	103.234	0	8.057	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02218	18.000	5,67	102.025	0	-546	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02219	16.162	7,23	116.790	0	-3.160	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02220	17.307	6,75	116.790	0	-2.706	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02221	11.586	8,95	103.732	0	11.380	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02222	12.201	8,36	102.025	0	-2.876	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02223	9.393	12,43	116.790	0	-308	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
Piano Terra			Parete P8-P7							Parete P7-P8	
00050	44.492	2,29	102.025	0	-49.449	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00051	6.503	16,12	104.847	0	18.808	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00126	2.694	38,18	102.851	0	5.503	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00128	4.350	23,64	102.837	0	5.409	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00615	9.389	10,96	102.884	0	5.722	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00616	8.350	12,27	102.415	0	2.597	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00617	6.705	15,28	102.473	0	2.984	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01208	4.124	25,79	106.348	0	28.816	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01209	10.104	10,38	104.859	0	18.892	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01210	7.113	14,62	104.009	0	13.223	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01211	4.020	25,58	102.847	0	5.475	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01212	5.348	19,14	102.348	0	2.151	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01213	3.098	32,93	102.025	0	-860	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01214	4.682	21,79	102.025	0	-2.060	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01215	4.357	23,46	102.209	0	1.227	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01216	2.533	40,28	102.025	0	-5.399	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01217	5.264	19,40	102.141	0	768	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01218	4.633	22,07	102.237	0	1.408	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01219	4.593	22,30	102.408	0	2.548	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01220	7.439	13,80	102.695	0	4.466	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01221	6.062	16,95	102.764	0	4.924	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01222	45.017	2,27	102.025	0	-21.603	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02202	5.750	17,99	103.454	0	9.522	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02203	6.173	16,55	102.180	0	1.033	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02204	7.570	13,53	102.411	0	2.571	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02205	28.503	3,58	102.025	0	-25.227	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02206	13.271	7,69	102.025	0	-5.661	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02207	13.927	7,34	102.196	0	1.139	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02208	12.752	8,02	102.253	0	1.515	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02209	13.774	7,44	102.427	0	2.675	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02210	8.508	12,10	102.926	0	6.007	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02211	11.718	8,72	102.137	0	741	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02212	10.039	10,18	102.180	0	1.031	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
Piano Terra			Parete P9-P10							Parete P9-P10	
00003	4.682	21,92	102.626	0	4.004	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00041	6.143	16,61	102.025	0	-934	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00052	51.256	1,99	102.025	0	-25.569	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00053	8.536	12,32	105.194	0	21.124	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00539	10.406	9,88	102.764	0	4.924	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00540	8.634	11,86	102.410	0	2.566	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000

Pareti - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

IdNd	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctg ^o	A _{sw}	A _{dw}	
	[N]		[N]			[N]						[N]
00541	11.073	9,34	103.371	0	8.973	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
01133	5.184	20,99	108.813	0	45.252	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
01134	13.514	7,84	105.947	0	26.143	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
01135	9.416	11,09	104.451	0	16.174	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
01136	5.068	20,29	102.842	0	5.446	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
01137	4.410	23,26	102.583	0	3.717	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
01138	3.422	29,81	102.025	0	-1.194	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
01139	5.155	19,79	102.025	0	-4.660	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
01140	3.954	25,80	102.025	0	-2.468	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
01141	6.257	16,31	102.025	0	-7.370	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
01142	5.066	20,14	102.025	0	-3.827	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
01143	3.528	29,02	102.371	0	2.303	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
01144	3.616	28,33	102.450	0	2.829	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
01145	6.190	16,61	102.803	0	5.186	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
01146	4.857	21,19	102.927	0	6.012	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
01147	51.567	1,98	102.025	0	-13.504	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
02147	7.398	14,02	103.703	0	11.183	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
02148	5.114	19,95	102.025	0	-2.078	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
02149	6.716	15,22	102.211	0	1.239	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
02150	32.673	3,12	102.025	0	-11.630	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
02151	15.039	6,78	102.025	0	-1.564	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
02152	12.194	8,37	102.025	0	-1.745	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
02153	10.419	9,80	102.062	0	244	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
02154	11.598	8,84	102.531	0	3.369	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
02155	7.883	13,08	103.136	0	7.404	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
02156	9.424	10,83	102.098	0	481	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
02157	10.712	9,53	102.077	0	343	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
Piano Terra			Parete P11-P12							Parete P11-P12		
00004	6.797	15,02	102.083	0	383	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
00040	7.002	14,57	102.025	0	-4.669	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
00054	55.189	1,85	102.025	0	-18.025	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
00055	9.372	11,23	105.280	0	21.698	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
00514	12.641	8,14	102.933	0	6.051	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
00515	7.617	13,43	102.334	0	2.057	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
00516	10.717	9,66	103.533	0	10.054	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
01118	5.999	18,29	109.702	0	51.177	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
01119	15.250	6,97	106.310	0	28.567	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
01120	10.695	9,78	104.586	0	17.071	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
01121	5.640	18,24	102.856	0	5.540	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
01122	4.384	23,40	102.564	0	3.589	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
01123	3.178	32,10	102.025	0	-1.628	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
01124	4.968	20,54	102.025	0	-4.568	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
01125	3.930	25,96	102.025	0	-2.943	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
01126	8.319	12,26	102.025	0	-9.015	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
01127	9.551	10,68	102.025	0	-9.241	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
01128	3.300	31,02	102.369	0	2.289	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
01129	3.630	28,24	102.519	0	3.290	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
01130	6.064	16,96	102.848	0	5.486	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
01131	4.759	21,65	103.022	0	6.646	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
01132	55.469	1,84	102.025	0	-10.955	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
02136	8.308	12,49	103.793	0	11.781	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
02137	5.391	18,93	102.025	0	-3.007	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
02138	5.234	19,49	102.025	0	-56	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
02139	35.082	2,91	102.025	0	-7.357	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
02140	16.010	6,37	102.025	0	-284	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
02141	12.939	7,89	102.025	0	-1.556	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
02142	10.191	10,01	102.060	0	229	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
02143	10.207	10,04	102.432	0	2.708	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
02144	7.407	13,93	103.205	0	7.867	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
02145	8.950	11,40	102.025	0	-773	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
02146	10.381	9,84	102.156	0	874	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
Piano Terra			Parete P13-P14							Parete P13-P14		
00005	4.604	22,16	102.025	0	-2.620	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
00039	13.450	7,59	102.025	0	-2.079	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
00056	55.898	1,83	102.025	0	-19.481	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
00057	9.305	11,31	105.281	0	21.702	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
00526	10.551	9,81	103.497	0	9.808	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
00527	11.440	8,94	102.245	0	1.462	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
00528	10.913	9,41	102.737	0	4.742	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
01163	6.001	18,26	109.568	0	50.283	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
01164	15.147	7,02	106.259	0	28.221	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
01165	10.636	9,83	104.573	0	16.983	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
01166	5.631	18,27	102.864	0	5.593	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
01167	4.617	22,20	102.520	0	3.297	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
01168	3.439	29,67	102.025	0	-1.631	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
01169	5.413	18,85	102.025	0	-4.864	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
01170	4.208	24,27	102.107	0	547	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
01171	9.161	11,14	102.025	0	-13.304	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
01172	8.721	11,70	102.025	0	-6.509	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
01173	3.636	28,18	102.453	0	2.849	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
01174	3.740	27,41	102.504	0	3.191	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
01175	6.319	16,28	102.849	0	5.488	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	

Pareti - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

IdNd	V_{Ed,2} [N]	CS	V_{Rcd} [N]	V_{Rsd,s} [N]	N_{Ed} [N]	V_{Rsd,p} [N]	V_{R1} [N]	V_{Rd,f} [N]	Ctg^o	A_{sw} [cm ² /cm]	A_{dw} [cm ² /cm]
01176	4.992	20,64	103.016	0	6.602	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01177	56.269	1,81	102.025	0	-11.483	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02169	8.280	12,53	103.788	0	11.752	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02170	6.683	15,29	102.178	0	1.017	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02171	6.207	16,44	102.025	0	-900	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02172	35.580	2,87	102.025	0	-8.174	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02173	16.309	6,26	102.025	0	-529	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02174	13.346	7,64	102.025	0	-1.633	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02175	10.659	9,57	102.025	0	-503	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02176	10.814	9,47	102.395	0	2.465	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02177	8.381	12,31	103.210	0	7.899	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02178	10.011	10,19	102.025	0	-852	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02179	11.627	8,78	102.087	0	410	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
Piano Terra			Parete P15-P16				Parete P15-P16				
00006	2.555	40,02	102.253	0	1.516	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00038	3.860	26,49	102.259	0	1.556	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00058	55.854	1,83	102.025	0	-23.308	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00059	9.219	11,43	105.332	0	22.043	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00561	8.884	11,67	103.667	0	10.941	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00562	13.451	7,60	102.237	0	1.413	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00563	13.527	7,64	103.404	0	9.189	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01148	5.907	18,51	109.346	0	48.801	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01149	14.886	7,13	106.197	0	27.810	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01150	10.448	10,01	104.580	0	17.029	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01151	5.594	18,39	102.884	0	5.726	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01152	4.842	21,19	102.610	0	3.897	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01153	3.439	29,67	102.025	0	-1.658	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01154	5.393	18,92	102.025	0	-5.237	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01155	4.802	21,26	102.094	0	457	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01156	6.665	15,31	102.025	0	-12.220	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01157	6.119	16,67	102.025	0	-2.046	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01158	3.927	26,10	102.511	0	3.235	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01159	3.887	26,37	102.484	0	3.056	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01160	6.598	15,59	102.848	0	5.482	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01161	5.230	19,70	103.008	0	6.554	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01162	56.249	1,81	102.025	0	-12.909	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02158	8.182	12,69	103.796	0	11.803	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02159	6.041	16,91	102.146	0	806	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02160	8.463	12,06	102.025	0	-1.471	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02161	35.583	2,87	102.025	0	-10.293	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02162	16.360	6,24	102.025	0	-1.136	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02163	13.414	7,61	102.025	0	-1.761	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02164	10.966	9,30	102.025	0	-709	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02165	12.473	8,22	102.574	0	3.658	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02166	8.624	11,97	103.192	0	7.775	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02167	10.379	9,84	102.090	0	433	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02168	11.041	9,24	102.025	0	-1.439	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
Piano Terra			Parete P17-P18				Parete P17-P18				
00060	57.092	1,79	102.025	0	-20.490	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00061	9.640	10,95	105.562	0	23.579	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00122	7.674	13,29	102.025	0	-5.839	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00124	5.682	17,96	102.025	0	-9.226	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00573	13.037	7,94	103.555	0	10.196	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00574	13.147	7,78	102.251	0	1.506	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00575	10.385	10,03	104.150	0	14.167	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01313	5.613	19,57	109.845	0	52.129	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01314	15.049	7,08	106.499	0	29.824	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01315	10.417	10,06	104.763	0	18.253	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01316	5.658	18,19	102.893	0	5.784	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01317	4.603	22,16	102.025	0	-3.805	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01318	3.570	28,58	102.025	0	-1.457	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01319	5.401	18,89	102.025	0	-5.194	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01320	4.870	20,95	102.028	0	16	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01321	10.953	9,31	102.025	0	-16.156	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01322	12.397	8,23	102.025	0	-9.085	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01323	3.322	30,83	102.408	0	2.553	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01324	3.285	31,18	102.440	0	2.765	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01325	6.358	16,18	102.870	0	5.634	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01326	4.935	20,87	103.001	0	6.501	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01327	57.458	1,78	102.025	0	-12.080	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02279	8.217	12,64	103.888	0	12.418	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02280	6.836	14,92	102.025	0	-877	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02281	6.594	15,47	102.025	0	-2.024	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02282	36.485	2,80	102.025	0	-8.607	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02283	16.985	6,01	102.025	0	-561	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02284	13.811	7,39	102.025	0	-1.850	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02285	11.669	8,74	102.025	0	-953	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02286	11.409	8,98	102.455	0	2.861	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02287	8.256	12,50	103.228	0	8.015	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02288	10.242	9,96	102.025	0	-932	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02289	10.872	9,38	102.025	0	-1.761	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
Piano Terra			Parete P19-P20				Parete P19-P20				

Pareti - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

IdNd	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctg ^o	A _{sw}	A _{dw}
	[N]		[N]			[N]				[N]	[N]
00062	57.316	1,78	102.025	0	-16.715	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00063	10.152	10,42	105.801	0	25.173	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00123	3.490	29,23	102.025	0	-15.546	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00125	9.739	10,48	102.025	0	-8.958	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00784	9.218	11,32	104.387	0	15.742	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00785	15.008	6,81	102.235	0	1.399	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00786	12.462	8,35	104.045	0	13.463	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01298	5.613	19,65	110.301	0	55.171	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01299	15.541	6,87	106.781	0	31.704	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01300	10.679	9,83	104.946	0	19.469	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01301	5.875	17,52	102.923	0	5.982	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01302	4.474	22,80	102.025	0	-3.625	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01303	3.511	29,06	102.025	0	-1.652	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01304	5.195	19,64	102.025	0	-4.707	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01305	5.468	18,66	102.025	0	-389	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01306	14.105	7,23	102.025	0	-20.652	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01307	14.492	7,04	102.025	0	-9.211	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01308	3.162	32,40	102.434	0	2.724	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01309	3.053	33,42	102.025	0	-3.192	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01310	6.084	16,90	102.830	0	5.362	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01311	4.619	22,09	102.025	0	-3.908	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01312	57.497	1,77	102.025	0	-10.045	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02268	8.478	12,27	103.992	0	13.108	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02269	7.233	14,11	102.025	0	-1.011	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02270	6.296	16,20	102.025	0	-3.807	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02271	36.592	2,79	102.025	0	-4.063	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02272	17.006	6,01	102.132	0	709	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02273	13.696	7,45	102.025	0	-1.879	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02274	11.988	8,51	102.025	0	-1.403	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02275	10.130	10,11	102.371	0	2.305	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02276	7.981	12,93	103.208	0	7.886	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02277	9.948	10,26	102.025	0	-1.045	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02278	10.026	10,18	102.025	0	-2.273	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
Piano Terra			Parete P21-P23							Parete P21-P23	
00007	2.678	38,10	102.025	0	-1.810	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00064	53.309	1,91	102.025	0	-21.714	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00065	9.504	11,12	105.724	0	24.660	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00121	6.944	14,69	102.025	0	-6.010	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00798	11.563	8,98	103.838	0	12.082	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00799	13.469	7,58	102.118	0	617	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00800	8.405	12,39	104.157	0	14.212	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01343	5.206	21,03	109.478	0	49.681	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01344	14.364	7,41	106.436	0	29.403	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01345	9.869	10,62	104.821	0	18.635	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01346	5.527	18,62	102.930	0	6.032	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01347	4.450	23,06	102.620	0	3.965	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01348	3.342	30,53	102.025	0	-1.320	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01349	4.885	20,89	102.025	0	-4.486	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01350	4.986	20,47	102.045	0	130	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01351	11.244	9,07	102.025	0	-16.606	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01352	9.926	10,28	102.025	0	-5.539	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01353	3.468	29,54	102.439	0	2.760	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01354	3.020	33,90	102.387	0	2.410	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01355	6.162	16,68	102.800	0	5.163	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01356	4.747	21,68	102.920	0	5.965	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01357	53.392	1,91	102.025	0	-12.533	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02301	7.912	13,13	103.921	0	12.638	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02302	6.484	15,73	102.025	0	-490	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02303	7.463	13,67	102.025	0	-2.095	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02304	34.009	3,00	102.025	0	-9.268	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02305	15.750	6,48	102.025	0	-685	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02306	12.420	8,21	102.025	0	-1.934	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02307	10.757	9,48	102.025	0	-1.155	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02308	10.701	9,58	102.493	0	3.120	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02309	7.867	13,11	103.175	0	7.662	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02310	9.541	10,70	102.079	0	355	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02311	9.752	10,46	102.025	0	-1.668	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
Piano Terra			Parete P22-P25							Parete P22-P25	
00008	3.909	26,10	102.025	0	-215	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00023	4.214	24,21	102.025	0	-3.651	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00066	50.566	2,02	102.025	0	-25.412	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00067	8.890	11,88	105.594	0	23.792	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00834	7.872	13,17	103.713	0	11.252	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00835	12.634	8,08	102.063	0	250	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00836	11.325	9,16	103.703	0	11.186	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01328	4.851	22,44	108.872	0	45.646	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01329	13.368	7,94	106.150	0	27.500	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01330	9.175	11,41	104.683	0	17.719	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01331	5.167	19,92	102.916	0	5.940	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01332	4.404	23,30	102.622	0	3.977	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01333	3.251	31,38	102.025	0	-1.221	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01334	4.718	21,62	102.025	0	-4.236	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000

Pareti - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

IdNd	V _{Ed,2} [N]	CS	V _{Rcd} [N]	V _{Rsd,s} [N]	N _{Ed} [N]	V _{Rsd,p} [N]	V _{R1} [N]	V _{Rd,f} [N]	Ctg ^o	A _{sw} [cm ² /cm]	A _{dw} [cm ² /cm]
01335	4.449	22,95	102.114	0	593	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01336	8.354	12,21	102.025	0	-12.532	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01337	5.947	17,16	102.025	0	-2.271	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01338	3.696	27,72	102.454	0	2.857	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01339	3.126	32,75	102.377	0	2.341	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01340	6.167	16,66	102.753	0	4.848	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01341	4.775	21,54	102.871	0	5.635	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01342	50.700	2,01	102.025	0	-13.609	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02290	7.380	14,07	103.838	0	12.082	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02291	5.490	18,59	102.071	0	302	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02292	8.143	12,53	102.025	0	-433	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02293	32.245	3,16	102.025	0	-11.413	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02294	14.909	6,84	102.025	0	-1.394	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02295	11.808	8,64	102.025	0	-1.957	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02296	9.907	10,30	102.025	0	-922	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02297	10.944	9,37	102.537	0	3.410	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02298	7.621	13,53	103.119	0	7.290	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02299	9.410	10,85	102.087	0	408	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02300	9.313	10,96	102.025	0	-1.092	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
Piano Terra			Parete P24-P27							Parete P24-P27	
00009	3.974	25,67	102.025	0	-996	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00037	4.669	21,85	102.025	0	-3.721	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00068	50.088	2,04	102.025	0	-22.514	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00069	8.970	11,77	105.602	0	23.847	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00720	7.636	13,59	103.762	0	11.575	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00721	12.494	8,18	102.165	0	934	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00722	11.534	9,00	103.763	0	11.584	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01253	4.881	22,32	108.931	0	46.038	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01254	13.473	7,88	106.178	0	27.683	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01255	9.253	11,31	104.697	0	17.814	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01256	5.216	19,73	102.915	0	5.933	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01257	4.318	23,76	102.608	0	3.883	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01258	3.226	31,63	102.025	0	-1.198	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01259	4.669	21,85	102.025	0	-4.148	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01260	4.457	22,91	102.096	0	469	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01261	8.339	12,23	102.025	0	-12.722	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01262	6.509	15,67	102.025	0	-2.706	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01263	3.624	28,27	102.447	0	2.809	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01264	3.118	32,83	102.375	0	2.334	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01265	6.057	16,96	102.739	0	4.760	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01266	4.686	21,95	102.863	0	5.587	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01267	50.121	2,04	102.025	0	-12.598	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02235	7.447	13,94	103.846	0	12.140	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02236	5.586	18,28	102.140	0	763	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02237	8.009	12,74	102.025	0	-722	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02238	31.949	3,19	102.025	0	-9.810	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02239	14.772	6,91	102.025	0	-934	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02240	11.678	8,74	102.025	0	-1.890	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02241	9.854	10,35	102.025	0	-979	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02242	10.662	9,62	102.588	0	3.752	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02243	7.599	13,57	103.111	0	7.237	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02244	9.216	11,08	102.093	0	454	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02245	9.124	11,18	102.025	0	-1.201	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
Piano Terra			Parete P26-P29							Parete P26-P29	
00010	3.891	26,22	102.025	0	-88	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00070	50.287	2,03	102.025	0	-21.855	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00071	8.983	11,75	105.585	0	23.733	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00120	5.085	20,06	102.025	0	-3.296	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00694	7.147	14,51	103.668	0	10.953	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00695	12.196	8,37	102.025	0	-614	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00696	11.163	9,26	103.391	0	9.103	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01238	4.911	22,19	108.992	0	46.441	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01239	13.539	7,84	106.193	0	27.784	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01240	9.299	11,26	104.693	0	17.784	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01241	5.219	19,72	102.909	0	5.894	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01242	4.294	23,89	102.602	0	3.843	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01243	3.228	31,61	102.025	0	-1.232	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01244	4.677	21,81	102.025	0	-4.236	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01245	4.236	24,10	102.097	0	477	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01246	8.184	12,47	102.025	0	-12.844	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01247	6.711	15,20	102.025	0	-2.780	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01248	3.498	29,29	102.453	0	2.851	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01249	3.026	33,83	102.371	0	2.305	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01250	6.003	17,12	102.744	0	4.788	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01251	4.648	22,13	102.866	0	5.603	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01252	50.345	2,03	102.025	0	-12.343	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02224	7.467	13,91	103.843	0	12.115	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02225	5.594	18,26	102.141	0	772	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02226	7.530	13,55	102.025	0	-425	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02227	32.082	3,18	102.025	0	-9.444	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02228	14.729	6,93	102.025	0	-793	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02229	11.391	8,96	102.025	0	-1.865	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000

Pareti - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

IdNd	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctg ^o	A _{sw}	A _{dw}
	[N]		[N]	[N]		[N]	[N]	[N]		[N]	[cm ² /cm]
02230	9.519	10,72	102.025	0	-963	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02231	10.516	9,75	102.485	0	3.067	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02232	7.399	13,94	103.114	0	7.256	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02233	9.183	11,12	102.085	0	398	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02234	9.101	11,21	102.025	0	-1.614	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
Piano Terra			Parete P28-P31							Parete P28-P31	
00036	5.042	20,24	102.025	0	-3.459	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00072	50.177	2,03	102.025	0	-22.034	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00073	8.967	11,77	105.578	0	23.686	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00119	6.088	16,76	102.025	0	-3.493	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00707	12.368	8,43	104.253	0	14.849	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00708	11.020	9,26	102.053	0	185	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00709	6.855	15,14	103.810	0	11.900	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01283	4.865	22,40	108.994	0	46.456	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01284	13.486	7,87	106.192	0	27.780	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01285	9.255	11,31	104.690	0	17.765	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01286	5.194	19,81	102.905	0	5.864	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01287	4.269	24,03	102.569	0	3.623	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01288	3.294	30,97	102.025	0	-1.137	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01289	4.764	21,42	102.025	0	-4.188	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01290	4.266	23,94	102.110	0	565	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01291	8.177	12,48	102.025	0	-12.427	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01292	8.051	12,67	102.025	0	-5.796	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01293	3.186	32,13	102.365	0	2.266	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01294	3.014	33,97	102.377	0	2.343	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01295	5.965	17,23	102.749	0	4.822	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01296	4.614	22,29	102.861	0	5.574	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01297	50.224	2,03	102.025	0	-12.414	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02257	7.432	13,97	103.839	0	12.092	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02258	5.409	18,87	102.080	0	364	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02259	7.261	14,05	102.025	0	-1.171	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02260	32.028	3,19	102.025	0	-9.543	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02261	14.842	6,87	102.025	0	-857	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02262	11.719	8,71	102.025	0	-1.685	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02263	9.665	10,56	102.025	0	-1.036	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02264	11.822	8,68	102.655	0	4.200	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02265	7.552	13,66	103.123	0	7.320	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02266	9.128	11,18	102.086	0	402	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02267	8.987	11,35	102.025	0	-2.087	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
Piano Terra			Parete P30-P33							Parete P30-P33	
00035	4.870	20,95	102.025	0	-3.619	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00074	50.368	2,03	102.025	0	-21.265	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00075	8.974	11,76	105.574	0	23.659	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00118	6.053	16,86	102.025	0	-3.630	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00742	7.185	14,46	103.870	0	12.300	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00743	10.951	9,32	102.063	0	254	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00744	12.314	8,46	104.223	0	14.654	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01268	4.885	22,31	109.003	0	46.520	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01269	13.516	7,86	106.194	0	27.790	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01270	9.280	11,28	104.689	0	17.756	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01271	5.203	19,78	102.905	0	5.861	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01272	4.293	23,90	102.601	0	3.837	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01273	3.319	30,74	102.025	0	-1.362	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01274	4.810	21,21	102.025	0	-4.017	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01275	4.322	23,63	102.110	0	562	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01276	8.114	12,57	102.025	0	-12.312	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01277	8.022	12,72	102.025	0	-5.747	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01278	3.253	31,47	102.373	0	2.316	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01279	2.861	35,79	102.385	0	2.400	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01280	5.984	17,17	102.743	0	4.786	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01281	4.632	22,21	102.858	0	5.549	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01282	50.425	2,02	102.025	0	-12.124	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02246	7.447	13,94	103.839	0	12.089	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02247	5.191	19,67	102.088	0	417	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02248	7.356	13,87	102.025	0	-976	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02249	32.148	3,17	102.025	0	-9.119	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02250	14.894	6,85	102.025	0	-736	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02251	11.765	8,67	102.025	0	-1.798	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02252	9.356	10,90	102.025	0	-873	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02253	11.596	8,85	102.669	0	4.288	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02254	7.581	13,60	103.112	0	7.242	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02255	9.197	11,10	102.082	0	379	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02256	9.657	10,56	102.025	0	-2.137	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
Piano Terra			Parete P32-P35							Parete P32-P35	
00011	3.811	26,77	102.025	0	-1.452	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00034	4.774	21,37	102.025	0	-3.768	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00076	50.526	2,02	102.025	0	-20.330	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00077	8.966	11,77	105.572	0	23.645	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00286	7.412	14,00	103.737	0	11.414	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00287	12.077	8,45	102.025	0	-2.704	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00288	11.100	9,34	103.682	0	11.044	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00953	4.843	22,51	109.022	0	46.646	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000

Pareti - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

IdNd	V _{Ed,2} [N]	CS	V _{Rcd} [N]	V _{Rsd,s} [N]	N _{Ed} [N]	V _{Rsd,p} [N]	V _{R1} [N]	V _{Rd,f} [N]	Ctg ^o	A _{sw} [cm ² /cm]	A _{dw} [cm ² /cm]
00954	13.476	7,88	106.202	0	27.842	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00955	9.241	11,33	104.690	0	17.763	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00956	5.182	19,86	102.900	0	5.833	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00957	4.290	23,92	102.602	0	3.843	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00958	3.229	31,60	102.025	0	-1.347	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00959	4.811	21,21	102.025	0	-4.023	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00960	4.436	23,02	102.098	0	481	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00961	8.275	12,33	102.025	0	-12.550	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00962	6.666	15,31	102.025	0	-2.851	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00963	3.459	29,61	102.433	0	2.716	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00964	2.947	34,74	102.383	0	2.387	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00965	5.974	17,19	102.707	0	4.541	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00966	4.624	22,24	102.856	0	5.537	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00967	50.120	2,04	102.025	0	-11.766	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02015	7.417	14,00	103.837	0	12.079	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02016	5.251	19,43	102.030	0	29	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02017	7.798	13,08	102.025	0	-1.024	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02018	32.000	3,19	102.025	0	-8.601	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02019	14.996	6,80	102.025	0	-551	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02020	11.873	8,59	102.025	0	-1.789	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02021	9.872	10,33	102.025	0	-899	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02022	10.186	10,07	102.583	0	3.715	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02023	7.564	13,63	103.109	0	7.227	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02024	8.897	11,47	102.081	0	370	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02025	9.040	11,29	102.025	0	-1.700	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
Piano Terra			Parete P34-P37							Parete P34-P37	
00012	4.018	25,39	102.025	0	-329	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00033	4.029	25,32	102.025	0	-4.036	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00078	49.915	2,04	102.025	0	-21.081	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00079	8.899	11,86	105.549	0	23.493	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00262	7.248	14,31	103.722	0	11.308	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00263	12.125	8,41	102.025	0	-4.031	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00264	11.263	9,21	103.737	0	11.414	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00938	4.843	22,49	108.942	0	46.114	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00939	13.401	7,92	106.161	0	27.568	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00940	9.200	11,38	104.669	0	17.622	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00941	5.157	19,95	102.900	0	5.829	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00942	4.254	24,12	102.597	0	3.808	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00943	3.279	31,11	102.025	0	-1.147	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00944	4.741	21,52	102.025	0	-4.185	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00945	4.341	23,52	102.107	0	544	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00946	7.976	12,79	102.025	0	-12.012	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00947	6.554	15,57	102.025	0	-2.770	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00948	3.494	29,32	102.457	0	2.875	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00949	2.975	34,41	102.381	0	2.371	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00950	5.936	17,31	102.735	0	4.734	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00951	4.599	22,36	102.851	0	5.501	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00952	49.963	2,04	102.025	0	-12.018	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02004	7.383	14,06	103.826	0	12.005	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02005	4.906	20,80	102.040	0	98	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02006	7.863	12,98	102.072	0	310	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02007	31.854	3,20	102.025	0	-9.033	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02008	14.750	6,92	102.025	0	-721	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02009	11.644	8,76	102.025	0	-1.800	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02010	9.660	10,56	102.025	0	-885	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02011	10.520	9,75	102.542	0	3.441	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02012	7.514	13,72	103.103	0	7.187	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02013	9.120	11,19	102.081	0	368	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02014	9.205	11,08	102.025	0	-1.648	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
Piano Terra			Parete P36-P39							Parete P36-P39	
00013	4.031	25,31	102.025	0	-82	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00032	3.708	27,51	102.025	0	-3.490	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00080	49.409	2,06	102.025	0	-21.862	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00081	8.807	11,98	105.523	0	23.319	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00274	10.879	9,53	103.710	0	11.229	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00275	11.790	8,65	102.025	0	-2.546	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00276	7.226	14,35	103.691	0	11.101	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00983	4.782	22,77	108.864	0	45.592	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00984	13.251	8,01	106.120	0	27.299	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00985	9.094	11,51	104.646	0	17.472	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00986	5.099	20,18	102.895	0	5.796	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00987	4.217	24,33	102.593	0	3.782	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00988	3.160	32,29	102.025	0	-1.332	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00989	4.710	21,66	102.025	0	-3.902	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00990	4.247	24,04	102.112	0	576	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00991	7.483	13,63	102.025	0	-11.420	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00992	6.004	16,99	102.025	0	-2.364	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00993	3.532	29,01	102.458	0	2.882	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00994	3.000	34,13	102.379	0	2.357	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00995	5.670	18,11	102.704	0	4.524	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00996	4.272	24,05	102.749	0	4.827	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00997	49.454	2,06	102.025	0	-12.273	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000

Pareti - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

IdNd	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctg ^o	A _{sw}	A _{dw}
	[N]		[N]			[N]				[N]	[N]
02037	7.300	14,22	103.812	0	11.909	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02038	4.967	20,55	102.054	0	194	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02039	7.723	13,22	102.088	0	417	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02040	31.536	3,24	102.025	0	-9.481	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02041	13.963	7,31	102.025	0	-821	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02042	10.752	9,49	102.025	0	-1.812	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02043	9.549	10,68	102.025	0	-899	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02044	10.459	9,80	102.541	0	3.435	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02045	7.454	13,83	103.102	0	7.176	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02046	9.036	11,30	102.081	0	374	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02047	8.749	11,66	102.025	0	-1.569	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
Piano Terra			Parete P38-P41			Parete P38-P41					
00082	49.433	2,06	102.025	0	-21.463	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00083	8.810	11,98	105.516	0	23.269	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00116	3.463	29,46	102.025	0	-3.507	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00117	4.049	25,20	102.025	0	-385	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00307	7.332	14,15	103.724	0	11.322	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00308	12.078	8,45	102.025	0	-2.614	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00309	10.992	9,44	103.719	0	11.292	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00968	4.764	22,86	108.900	0	45.833	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00969	13.252	8,01	106.132	0	27.375	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00970	9.088	11,51	104.646	0	17.469	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00971	5.088	20,22	102.890	0	5.763	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00972	4.171	24,60	102.588	0	3.753	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00973	3.275	31,15	102.025	0	-1.116	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00974	4.715	21,64	102.025	0	-4.121	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00975	4.211	24,25	102.113	0	587	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00976	7.386	13,81	102.025	0	-11.287	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00977	6.305	16,18	102.025	0	-2.602	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00978	3.499	29,28	102.442	0	2.780	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00979	2.951	34,69	102.368	0	2.281	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00980	5.862	17,53	102.737	0	4.745	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00981	4.521	22,75	102.852	0	5.510	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00982	49.483	2,06	102.025	0	-12.126	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02026	7.289	14,24	103.810	0	11.895	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02027	4.717	21,63	102.051	0	174	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02028	7.783	13,11	102.060	0	234	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02029	31.560	3,23	102.025	0	-9.267	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02030	14.619	6,98	102.025	0	-807	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02031	11.564	8,82	102.025	0	-1.832	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02032	9.612	10,61	102.025	0	-904	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02033	10.333	9,92	102.534	0	3.393	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02034	7.388	13,96	103.110	0	7.233	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02035	8.934	11,43	102.080	0	361	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02036	9.110	11,20	102.025	0	-1.610	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
Piano Terra			Parete P40-P43			Parete P40-P43					
00014	4.152	24,57	102.025	0	-233	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00084	49.589	2,06	102.025	0	-20.445	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00085	8.861	11,91	105.503	0	23.184	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00115	3.588	28,44	102.025	0	-3.680	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00196	7.318	14,18	103.750	0	11.500	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00197	12.123	8,42	102.025	0	-2.643	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00198	10.701	9,69	103.721	0	11.306	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00893	4.853	22,45	108.946	0	46.138	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00894	13.395	7,92	106.142	0	27.446	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00895	9.205	11,37	104.644	0	17.459	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00896	5.139	20,02	102.888	0	5.754	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00897	4.167	24,62	102.584	0	3.724	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00898	3.180	32,08	102.025	0	-1.160	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00899	4.726	21,59	102.025	0	-4.135	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00900	4.245	24,05	102.105	0	529	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00901	7.423	13,74	102.025	0	-11.413	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00902	6.089	16,76	102.025	0	-2.252	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00903	3.517	29,14	102.468	0	2.953	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00904	2.982	34,33	102.385	0	2.397	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00905	5.850	17,56	102.739	0	4.755	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00906	4.500	22,86	102.866	0	5.605	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00907	49.621	2,06	102.025	0	-11.770	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01971	7.371	14,08	103.811	0	11.901	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01972	4.744	21,52	102.067	0	279	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01973	7.494	13,62	102.055	0	200	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01974	31.653	3,22	102.025	0	-8.700	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01975	14.651	6,96	102.025	0	-648	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01976	11.589	8,80	102.025	0	-1.802	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01977	9.627	10,60	102.025	0	-903	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01978	10.294	9,96	102.527	0	3.347	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01979	7.278	14,17	103.107	0	7.211	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01980	8.914	11,45	102.078	0	352	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01981	9.031	11,30	102.025	0	-1.593	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
Piano Terra			Parete P42-P45			Parete P42-P45					
00086	50.147	2,03	102.025	0	-20.141	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00087	8.860	11,90	105.473	0	22.986	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000

Pareti - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

IdNd	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctg ^o	A _{sw}	A _{dw}	
	[N]		[N]	[N]		[N]	[N]	[N]		[N]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]
00113	4.325	23,59	102.046	0	138	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
00114	3.487	29,26	102.025	0	-3.596	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
00208	11.003	9,43	103.730	0	11.362	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
00209	12.245	8,33	102.025	0	-2.647	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
00210	7.451	13,93	103.812	0	11.910	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
00878	4.847	22,50	109.037	0	46.745	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
00879	13.435	7,90	106.165	0	27.598	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
00880	9.225	11,34	104.635	0	17.400	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
00881	5.116	20,11	102.876	0	5.672	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
00882	4.124	24,87	102.581	0	3.701	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
00883	3.325	30,68	102.025	0	-1.161	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
00884	4.817	21,18	102.025	0	-4.217	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
00885	4.153	24,59	102.110	0	562	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
00886	7.214	14,14	102.025	0	-11.102	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
00887	6.042	16,89	102.025	0	-2.135	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
00888	3.509	29,20	102.478	0	3.016	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
00889	2.974	34,43	102.395	0	2.461	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
00890	5.803	17,71	102.753	0	4.850	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
00891	4.464	23,05	102.876	0	5.672	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
00892	50.243	2,03	102.025	0	-11.633	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
01960	7.362	14,10	103.802	0	11.843	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
01961	4.814	21,20	102.076	0	336	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
01962	7.880	12,96	102.091	0	436	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
01963	32.033	3,19	102.025	0	-8.533	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
01964	14.870	6,86	102.025	0	-602	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
01965	11.799	8,65	102.025	0	-1.789	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
01966	9.794	10,42	102.025	0	-895	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
01967	10.271	9,98	102.529	0	3.355	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
01968	7.362	14,01	103.118	0	7.281	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
01969	8.887	11,48	102.025	0	-634	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
01970	9.383	10,87	102.025	0	-1.642	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
Piano Terra			Parete P44-P47							Parete P44-P47		
00088	46.774	2,18	102.025	0	-17.601	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
00089	8.865	11,91	105.539	0	23.426	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
00163	2.612	39,06	102.025	0	-3.628	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
00165	4.218	24,21	102.124	0	657	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
00393	6.568	15,78	103.658	0	10.885	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
00394	12.002	8,50	102.025	0	-2.552	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
00395	10.488	9,89	103.691	0	11.103	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
00923	4.651	23,33	108.530	0	43.364	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
00924	13.000	8,15	106.012	0	26.575	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
00925	8.976	11,66	104.657	0	17.545	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
00926	5.203	19,78	102.899	0	5.823	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
00927	4.263	24,06	102.579	0	3.690	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
00928	3.096	32,95	102.025	0	-1.114	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
00929	4.605	22,16	102.025	0	-3.975	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
00930	4.069	25,10	102.126	0	671	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
00931	6.624	15,40	102.025	0	-10.493	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
00932	5.077	20,10	102.025	0	-1.751	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
00933	3.616	28,34	102.472	0	2.976	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
00934	3.153	32,47	102.393	0	2.450	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
00935	5.923	17,34	102.699	0	4.493	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
00936	4.632	22,21	102.857	0	5.544	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
00937	46.268	2,21	102.025	0	-10.984	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
01993	7.336	14,15	103.825	0	11.999	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
01994	4.313	23,68	102.117	0	614	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
01995	7.644	13,35	102.025	0	-89	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
01996	29.975	3,40	102.025	0	-7.165	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
01997	13.967	7,30	102.025	0	-186	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
01998	11.117	9,18	102.025	0	-1.698	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
01999	9.135	11,17	102.025	0	-810	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
02000	10.588	9,68	102.531	0	3.369	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
02001	7.570	13,61	103.062	0	6.910	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
02002	9.170	11,13	102.073	0	315	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
02003	9.093	11,22	102.025	0	-813	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
Piano Terra			Parete P46-P49							Parete P46-P49		
00090	50.310	2,03	102.025	0	-18.002	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
00091	8.889	11,86	105.460	0	22.900	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
00162	2.020	50,51	102.025	0	-3.560	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
00164	5.363	19,02	102.025	0	-3.441	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
00172	6.748	15,36	103.645	0	10.800	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
00173	10.373	9,84	102.025	0	-3.118	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
00174	12.215	8,47	103.406	0	9.206	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
00908	4.875	22,35	108.950	0	46.165	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
00909	13.444	7,89	106.128	0	27.353	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
00910	9.264	11,29	104.630	0	17.364	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
00911	5.170	19,90	102.876	0	5.671	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
00912	4.247	24,16	102.588	0	3.751	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
00913	3.215	31,73	102.025	0	-1.224	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
00914	4.964	20,55	102.025	0	-4.329	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
00915	4.043	25,27	102.162	0	911	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	
00916	6.196	16,47	102.025	0	-9.727	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000	

Pareti - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

IdNd	V _{Ed,2} [N]	CS	V _{Rcd} [N]	V _{Rsd,s} [N]	N _{Ed} [N]	V _{Rsd,p} [N]	V _{R1} [N]	V _{Rd,f} [N]	Ctg°	A _{sw} [cm ² /cm]	A _{dw} [cm ² /cm]
00917	7.020	14,53	102.025	0	-4.847	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00918	3.233	31,67	102.389	0	2.421	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00919	3.034	33,76	102.433	0	2.716	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00920	5.922	17,35	102.741	0	4.772	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00921	4.606	22,34	102.884	0	5.726	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00922	50.278	2,03	102.025	0	-10.920	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01982	7.417	14,00	103.802	0	11.844	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01983	4.300	23,73	102.025	0	-2.561	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01984	7.279	14,02	102.025	0	-1.322	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01985	32.164	3,17	102.025	0	-7.365	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01986	14.601	6,99	102.025	0	-196	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01987	11.674	8,74	102.025	0	-1.674	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01988	9.462	10,78	102.025	0	-697	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01989	11.220	9,15	102.668	0	4.287	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01990	7.293	14,14	103.104	0	7.189	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01991	8.639	11,82	102.080	0	365	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01992	9.768	10,44	102.025	0	-1.980	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
Piano Terra			Parete P48-P50							Parete P48-P50	
00031	4.494	22,70	102.025	0	-1.576	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00092	47.767	2,14	102.025	0	-16.585	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00093	8.703	12,13	105.539	0	23.422	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00112	4.523	22,56	102.025	0	-3.249	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00184	12.022	8,59	103.257	0	8.209	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00185	9.800	10,41	102.025	0	-3.507	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00186	8.154	12,70	103.569	0	10.291	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01073	4.185	25,92	108.458	0	42.887	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01074	12.397	8,55	105.996	0	26.471	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01075	8.477	12,35	104.658	0	17.549	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01076	4.982	20,65	102.875	0	5.661	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01077	4.330	23,70	102.611	0	3.905	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01078	3.502	29,13	102.025	0	-1.281	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01079	4.681	21,80	102.025	0	-3.784	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01080	3.803	26,89	102.257	0	1.546	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01081	5.724	17,82	102.025	0	-6.901	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01082	6.293	16,21	102.025	0	-4.755	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01083	3.279	31,21	102.353	0	2.187	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01084	3.085	33,18	102.365	0	2.267	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01085	5.702	18,00	102.641	0	4.105	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01086	4.723	21,77	102.843	0	5.452	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01087	47.379	2,15	102.025	0	-10.571	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02103	6.983	14,87	103.811	0	11.905	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02104	5.385	18,95	102.025	0	-2.987	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02105	7.429	13,73	102.025	0	-1.483	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02106	30.392	3,36	102.025	0	-6.606	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02107	14.195	7,19	102.036	0	74	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02108	10.803	9,44	102.025	0	-1.658	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02109	9.387	10,87	102.025	0	-623	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02110	11.574	8,87	102.635	0	4.064	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02111	7.729	13,33	103.053	0	6.849	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02112	9.261	11,02	102.088	0	420	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02113	9.396	10,86	102.025	0	-1.642	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
Piano Terra			Parete P51-P52							Parete P51-P52	
00015	9.496	10,74	102.025	0	-5.778	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00030	5.700	17,91	102.075	0	333	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00094	49.455	2,06	102.025	0	-18.997	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00095	8.394	12,57	105.506	0	23.203	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00220	10.682	9,64	102.945	0	6.130	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00221	8.871	11,50	102.025	0	-2.369	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00222	11.522	8,96	103.262	0	8.243	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01058	3.424	31,76	108.760	0	44.896	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01059	11.581	9,16	106.112	0	27.245	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01060	7.691	13,61	104.653	0	17.518	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01061	4.472	22,99	102.813	0	5.250	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01062	4.513	22,61	102.025	0	-2.940	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01063	3.979	25,64	102.025	0	-979	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01064	5.422	18,82	102.025	0	-3.929	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01065	4.916	20,75	102.025	0	-1.659	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01066	4.315	23,64	102.025	0	-2.168	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01067	10.111	10,09	102.025	0	-10.352	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01068	3.220	31,75	102.239	0	1.427	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01069	2.773	36,91	102.350	0	2.165	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01070	5.878	17,47	102.687	0	4.409	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01071	4.448	22,94	102.025	0	-4.123	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01072	48.567	2,10	102.025	0	-8.294	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02092	6.302	16,47	103.769	0	11.627	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02093	6.798	15,01	102.025	0	-1.611	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02094	6.330	16,12	102.025	0	-2.075	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02095	32.871	3,10	102.025	0	-6.642	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02096	16.128	6,33	102.087	0	413	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02097	13.115	7,78	102.025	0	-1.736	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02098	10.380	9,83	102.025	0	-258	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02099	11.264	9,10	102.494	0	3.122	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000

Pareti - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

IdNd	V_{Ed,2} [N]	CS	V_{Rcd} [N]	V_{Rsd,s} [N]	N_{Ed} [N]	V_{Rsd,p} [N]	V_{R1} [N]	V_{Rd,f} [N]	Ctg^o	A_{sw} [cm ² /cm]	A_{dw} [cm ² /cm]
02100	6.888	14,96	103.043	0	6.781	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02101	10.429	9,78	102.025	0	-389	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02102	11.247	9,07	102.025	0	-185	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
Piano Terra			Parete P53-P54							Parete P53-P54	
00016	5.000	20,41	102.025	0	-5.300	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00028	2.441	41,93	102.356	0	2.205	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00096	50.783	2,01	102.025	0	-22.144	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00097	8.404	12,55	105.482	0	23.042	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00232	9.609	10,72	102.996	0	6.472	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00233	9.688	10,53	102.025	0	-1.985	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00234	9.541	10,89	103.854	0	12.193	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01103	3.547	30,71	108.926	0	46.005	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01104	11.790	9,00	106.160	0	27.567	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01105	7.827	13,37	104.643	0	17.454	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01106	4.471	22,99	102.809	0	5.221	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01107	4.458	22,89	102.025	0	-2.908	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01108	3.649	27,96	102.025	0	-669	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01109	5.275	19,34	102.025	0	-4.300	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01110	4.253	23,99	102.025	0	-1.948	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01111	6.639	15,37	102.025	0	-5.773	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01112	8.010	12,74	102.025	0	-7.377	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01113	3.192	32,05	102.303	0	1.851	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01114	2.857	35,71	102.025	0	-3.212	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01115	5.692	18,06	102.790	0	5.095	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01116	4.359	23,41	102.025	0	-4.259	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01117	51.155	1,99	102.025	0	-12.318	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02125	6.350	16,34	103.762	0	11.579	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02126	5.123	19,92	102.025	0	-1.242	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02127	6.539	15,60	102.025	0	-106	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02128	32.959	3,10	102.025	0	-9.642	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02129	15.688	6,50	102.025	0	-792	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02130	12.729	8,02	102.025	0	-1.874	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02131	10.097	10,10	102.025	0	-553	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02132	10.609	9,66	102.455	0	2.864	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02133	6.262	16,47	103.133	0	7.383	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02134	10.231	9,97	102.025	0	-486	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02135	10.819	9,43	102.025	0	-780	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
Piano Terra			Parete P55-P56							Parete P55-P56	
00017	9.699	10,52	102.025	0	-3.060	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00029	5.729	17,81	102.025	0	-220	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00098	49.556	2,06	102.025	0	-15.700	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00099	8.465	12,47	105.542	0	23.446	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00432	9.728	10,69	104.033	0	13.385	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00433	7.803	13,08	102.025	0	-388	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00434	11.576	8,90	103.000	0	6.499	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01088	3.498	31,06	108.648	0	44.153	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01089	11.641	9,11	106.085	0	27.062	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01090	7.767	13,48	104.671	0	17.635	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01091	4.569	22,51	102.830	0	5.361	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01092	4.433	23,01	102.025	0	-2.848	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01093	3.881	26,29	102.025	0	-995	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01094	5.242	19,46	102.025	0	-4.283	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01095	4.398	23,20	102.025	0	-1.841	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01096	4.815	21,19	102.025	0	-3.275	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01097	8.769	11,63	102.025	0	-9.170	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01098	3.210	31,85	102.244	0	1.459	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01099	2.980	34,34	102.325	0	1.995	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01100	5.997	17,13	102.703	0	4.520	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01101	4.590	22,39	102.788	0	5.083	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01102	49.632	2,06	102.025	0	-10.077	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02114	6.406	16,20	103.788	0	11.748	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02115	6.802	15,00	102.025	0	-1.592	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02116	6.140	16,62	102.025	0	-2.727	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02117	32.290	3,16	102.025	0	-6.097	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02118	15.484	6,59	102.059	0	222	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02119	12.364	8,25	102.025	0	-1.683	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02120	10.500	9,72	102.025	0	-479	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02121	11.297	9,08	102.521	0	3.304	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02122	7.210	14,29	103.067	0	6.942	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02123	9.547	10,69	102.025	0	-439	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02124	10.771	9,47	102.025	0	-795	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
Piano Terra			Parete P57-P58							Parete P57-P58	
00018	2.499	40,83	102.025	0	-2.312	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00027	3.349	30,51	102.176	0	1.007	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00100	47.378	2,15	102.025	0	-12.486	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00101	8.867	11,90	105.539	0	23.426	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00444	8.967	11,51	103.197	0	7.812	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00445	8.321	12,31	102.461	0	2.906	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00446	11.959	8,62	103.034	0	6.725	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01013	4.621	23,49	108.550	0	43.499	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01014	12.989	8,16	106.018	0	26.619	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01015	8.965	11,67	104.659	0	17.557	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000

Pareti - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

IdNd	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctg ^o	A _{sw}	A _{dw}
	[N]		[N]			[N]				[N]	[N]
01016	5.190	19,83	102.897	0	5.809	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01017	4.637	22,13	102.598	0	3.819	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01018	3.544	28,79	102.025	0	-1.254	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01019	5.057	20,18	102.025	0	-3.874	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01020	4.211	24,23	102.025	0	-1.944	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01021	6.181	16,51	102.025	0	-5.367	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01022	7.081	14,41	102.025	0	-8.202	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01023	3.648	28,04	102.307	0	1.876	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01024	3.558	28,77	102.365	0	2.266	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01025	6.362	16,13	102.598	0	3.817	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01026	5.027	20,45	102.803	0	5.183	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01027	45.924	2,22	102.025	0	-9.007	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02059	7.320	14,18	103.825	0	11.997	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02060	5.977	17,07	102.025	0	-1.548	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02061	5.062	20,16	102.025	0	-1.168	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02062	29.804	3,42	102.025	0	-4.333	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02063	15.113	6,76	102.128	0	686	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02064	12.281	8,31	102.025	0	-1.491	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02065	10.256	9,95	102.025	0	-151	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02066	9.991	10,22	102.158	0	882	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02067	8.515	12,10	103.017	0	6.609	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02068	9.984	10,22	102.086	0	401	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02069	9.820	10,40	102.169	0	957	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
Piano Terra			Parete P59-P60							Parete P59-P60	
00019	2.825	36,12	102.025	0	-4.052	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00026	3.215	31,73	102.025	0	-4.063	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00102	48.236	2,12	102.025	0	-15.644	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00103	8.921	11,82	105.478	0	23.017	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00474	10.948	9,41	102.978	0	6.354	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00475	6.913	14,86	102.735	0	4.733	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00476	10.637	9,76	103.791	0	11.772	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00998	4.915	22,15	108.881	0	45.703	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00999	13.475	7,87	106.108	0	27.220	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01000	9.308	11,24	104.637	0	17.409	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01001	5.219	19,71	102.885	0	5.734	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01002	4.114	24,92	102.541	0	3.435	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01003	3.325	30,68	102.025	0	-1.405	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01004	4.406	23,16	102.025	0	-3.558	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01005	3.574	28,58	102.145	0	799	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01006	7.546	13,52	102.025	0	-9.558	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01007	8.148	12,52	102.025	0	-8.488	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01008	2.900	35,29	102.330	0	2.032	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01009	3.310	30,94	102.413	0	2.583	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01010	5.235	19,61	102.653	0	4.183	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01011	3.842	26,77	102.869	0	5.626	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01012	47.998	2,13	102.025	0	-10.101	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02048	7.470	13,90	103.810	0	11.898	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02049	4.605	22,16	102.025	0	-2.880	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02050	5.524	18,51	102.255	0	1.532	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02051	30.784	3,31	102.025	0	-6.073	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02052	12.985	7,86	102.026	0	2	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02053	9.638	10,59	102.025	0	-1.633	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02054	8.337	12,24	102.025	0	-197	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02055	8.506	12,03	102.307	0	1.876	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02056	7.766	13,27	103.089	0	7.093	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02057	7.619	13,40	102.085	0	398	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02058	8.045	12,68	102.025	0	-306	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
Piano Terra			Parete P61-P62							Parete P61-P62	
00020	5.691	17,93	102.025	0	-7.487	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00024	4.314	23,65	102.025	0	-368	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00104	52.941	1,95	103.113	0	7.252	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00105	8.826	11,95	105.455	0	22.863	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00370	9.339	11,11	103.758	0	11.552	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00371	12.854	7,94	102.025	0	-3.227	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00372	11.519	9,00	103.622	0	10.646	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01043	4.372	24,96	109.147	0	47.477	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01044	12.992	8,18	106.217	0	27.944	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01045	8.833	11,85	104.654	0	17.522	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01046	4.944	20,80	102.833	0	5.386	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01047	4.440	22,98	102.025	0	-3.400	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01048	3.692	27,63	102.025	0	-927	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01049	5.356	19,05	102.025	0	-4.778	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01050	3.594	28,43	102.172	0	979	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01051	6.593	15,47	102.025	0	-9.667	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01052	8.552	11,93	102.025	0	-6.135	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01053	3.314	30,84	102.199	0	1.160	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01054	3.005	34,01	102.191	0	1.102	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01055	6.010	17,06	102.538	0	3.417	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01056	4.590	22,36	102.626	0	4.005	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01057	53.109	1,92	102.025	0	-1.319	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02081	7.085	14,65	103.792	0	11.780	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02082	4.765	21,41	102.025	0	-1.056	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000

Pareti - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

Id _{Nd}	V _{Ed,2} [N]	CS	V _{Rcd} [N]	V _{Rsd,s} [N]	N _{Ed} [N]	V _{Rsd,p} [N]	V _{R1} [N]	V _{Rd,f} [N]	Ctg ^o	A _{sw} [cm ² /cm]	A _{dw} [cm ² /cm]
02083	7.209	14,15	102.025	0	-1.223	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02084	34.029	3,03	103.017	0	6.613	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02085	16.095	6,37	102.579	0	3.691	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02086	13.122	7,78	102.025	0	-898	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02087	10.722	9,52	102.025	0	-627	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02088	11.580	8,86	102.587	0	3.744	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02089	7.298	14,11	102.985	0	6.400	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02090	10.134	10,07	102.025	0	-539	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02091	11.133	9,16	102.025	0	-1.099	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
Piano Terra		Parete P63-P64				Parete P63-P64					
00106	12.386	8,24	102.025	0	-6.525	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00107	7.800	13,08	102.025	0	-4.563	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00108	65.776	1,66	109.509	0	49.891	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00109	9.369	11,25	105.376	0	22.336	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00346	12.911	8,04	103.864	0	12.257	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00347	13.739	7,43	102.025	0	-1.294	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00348	13.586	7,66	104.031	0	13.369	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01028	5.289	20,79	109.969	0	52.957	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01029	14.637	7,27	106.476	0	29.671	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01030	10.074	10,39	104.672	0	17.644	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01031	5.366	19,16	102.823	0	5.315	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01032	5.909	17,27	102.025	0	-4.894	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01033	4.433	23,01	102.025	0	-1.656	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01034	6.866	14,86	102.025	0	-6.562	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01035	4.760	21,43	102.025	0	-4.189	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01036	9.863	10,34	102.025	0	-11.920	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01037	11.942	8,54	102.025	0	-10.515	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01038	3.809	26,79	102.025	0	-549	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01039	3.847	26,54	102.086	0	401	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01040	7.473	13,68	102.233	0	1.381	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01041	5.918	17,26	102.133	0	719	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01042	66.894	1,56	104.212	0	14.578	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02070	7.867	13,20	103.813	0	11.919	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02071	6.210	16,43	102.025	0	-2.854	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02072	6.961	14,66	102.025	0	-1.008	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02073	42.343	2,52	106.549	0	30.157	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02074	20.182	5,13	103.579	0	10.356	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02075	17.170	5,95	102.094	0	460	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02076	13.475	7,57	102.025	0	-388	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02077	14.670	6,99	102.559	0	3.557	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02078	8.691	11,82	102.725	0	4.664	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02079	13.407	7,61	102.025	0	-901	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02080	14.651	6,96	102.025	0	-897	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
Piano Terra		Parete P65-P66				Parete P65-P66					
00021	10.778	9,47	102.025	0	-11.249	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00025	11.706	8,99	105.238	0	21.416	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00110	64.387	1,76	113.024	0	73.326	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00111	4.940	21,14	104.408	0	15.884	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00358	20.221	5,39	109.032	0	46.709	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00359	14.257	7,28	103.854	0	12.189	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00360	15.740	6,71	105.573	0	23.653	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01358	2.799	39,83	111.492	0	63.110	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01359	10.102	10,42	105.244	0	21.459	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01360	6.805	15,12	102.923	0	5.981	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01361	2.803	36,64	102.711	0	4.569	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01362	8.332	12,37	103.027	0	6.678	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01363	5.402	18,89	102.025	0	-1.409	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01364	8.048	12,68	102.025	0	-7.393	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01365	7.544	13,59	102.556	0	3.538	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01366	10.968	9,37	102.778	0	5.016	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01367	11.807	8,64	102.025	0	-10.336	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01368	5.302	19,24	102.025	0	-1.965	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01369	5.829	17,50	102.025	0	-1.745	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01370	10.703	9,53	102.025	0	-4.221	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01371	8.896	11,47	102.025	0	-3.295	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01372	66.471	1,59	105.833	0	25.382	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02312	4.004	25,78	103.207	0	7.876	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02313	12.683	8,15	103.403	0	9.185	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02314	14.017	7,44	104.299	0	15.155	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02315	42.209	2,57	108.376	0	42.337	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02316	21.045	4,94	104.018	0	13.286	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02317	20.986	4,86	102.025	0	-851	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02318	19.775	5,16	102.137	0	744	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02319	20.652	4,99	102.996	0	6.472	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02320	11.202	9,11	102.025	0	-729	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02321	18.852	5,42	102.156	0	874	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
02322	19.041	5,36	102.025	0	-1.509	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000

LEGENDA:

- Id_{Nd} Identificativo del nodo.
- V_{Ed,2} Taglio di progetto in direzione 2.
- CS Coefficienti di sicurezza relativi alle sollecitazioni "V_{Ed,2}" ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100).

Pareti - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

IdNd	V _{Ed,2} [N]	CS	V _{Rcd} [N]	V _{Rsd,s} [N]	N _{Ed} [N]	V _{Rsd,p} [N]	V _{R1} [N]	V _{Rd,f} [N]	Ctg [⊙]	A _{sw} [cm ² /cm]	A _{dw} [cm ² /cm]
V _{Rcd}	Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.										
V _{Rsd,s}	Resistenza a taglio trazione delle staffe.										
N _{Ed}	Sforzo Normale utilizzato per il calcolo di α _c .										
V _{Rsd,p}	Resistenza a taglio trazione dei ferri piegati.										
V _{R1}	Resistenza a taglio in assenza di armatura incrociata.										
V _{Rd,f}	Resistenza a taglio dovuta al rinforzo FRP.										
Ctg [⊙]	Cotangente dell'angolo ⊙ utilizzata nella verifica.										
A _{sw}	Area delle staffe per unità di lunghezza.										
A _{dw}	Armatura disponibile per il taglio										

Pareti - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione)

Pareti - verifiche delle tensioni di esercizio

Nodo/ Tp _{mf}	Dir	Compressione calcestruzzo Compressione calcestruzzo rinforzo							Trazione acciaio Trazione acciaio/FRP rinforzo						
		IdCmb	σ _{cc} [N/mm ²]	σ _{cd,amm} [N/mm ²]	N _{Ed} [N]	M _{Ed} [Nm]	CS	Verificato	IdCmb	σ _{at} [N/mm ²]	σ _{td,amm} [N/mm ²]	N _{Ed} [N]	M _{Ed} [Nm]	CS	Verificato
Piano Terra		Parete P2-P1							Parete P1-P2						
00043	P	RAR	0,365	14,94	25.681	-4.613	40,95	SI	RAR	2,167	360,00	25.681	-4.613	NS	SI
		QPR	0,236	11,21	19.751	-2.819	47,50	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0,074	14,94	4.824	-952	NS	SI	RAR	0,470	360,00	4.824	-952	NS	SI
		QPR	0,052	11,21	3.579	-655	NS	SI	-	-	-	-	-	-	-
Piano Terra		Parete P4-P3							Parete P3-P4						
00626	P	RAR	2,732	14,94	129.262	-39.793	5,47	SI	RAR	22,970	360,00	129.262	-39.793	15,67	SI
		QPR	2,193	11,21	101.398	-32.073	5,11	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0,557	14,94	9.569	-8.581	26,83	SI	RAR	5,858	360,00	9.569	-8.581	61,45	SI
		QPR	0,447	11,21	7.278	-6.913	25,05	SI	-	-	-	-	-	-	-
Piano Terra		Parete P6-P5							Parete P5-P6						
00606	P	RAR	6,000	14,94	129.342	55.229	2,49	SI	RAR	182,519	360,00	129.342	55.229	1,97	SI
		QPR	4,834	11,21	101.811	44.518	2,32	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0,783	14,94	15.354	11.962	19,09	SI	RAR	8,070	360,00	15.354	11.962	44,61	SI
		QPR	0,629	11,21	11.852	9.644	17,80	SI	-	-	-	-	-	-	-
Piano Terra		Parete P8-P7							Parete P7-P8						
00126	P	RAR	0,382	14,94	57.449	-3.247	39,07	SI	RAR	0,000	360,00	57.449	-3.247	-	SI
		QPR	0,288	11,21	43.673	-2.418	38,96	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0,071	14,94	5.805	-848	NS	SI	RAR	0,346	360,00	5.805	-848	NS	SI
		QPR	0,055	11,21	5.054	-639	NS	SI	-	-	-	-	-	-	-
Piano Terra		Parete P9-P10							Parete P9-P10						
01147	P	RAR	0,410	14,94	122.554	-318	36,41	SI	RAR	0,000	360,00	122.554	-318	-	SI
		QPR	0,325	11,21	98.267	-187	34,49	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0,069	14,94	21.028	30	NS	SI	RAR	0,000	360,00	21.028	30	-	SI
		QPR	0,056	11,21	17.042	22	NS	SI	-	-	-	-	-	-	-
Piano Terra		Parete P11-P12							Parete P11-P12						
01132	P	RAR	0,465	14,94	139.905	308	32,13	SI	RAR	0,000	360,00	139.905	308	-	SI
		QPR	0,372	11,21	111.764	246	30,16	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0,079	14,94	24.617	-11	NS	SI	RAR	0,000	360,00	24.617	-11	-	SI
		QPR	0,064	11,21	19.875	-8	NS	SI	-	-	-	-	-	-	-
Piano Terra		Parete P13-P14							Parete P13-P14						
01177	P	RAR	0,439	14,94	137.537	-1	34,06	SI	RAR	0,000	360,00	137.537	-1	-	SI
		QPR	0,352	11,21	110.315	-4	31,83	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0,077	14,94	24.048	-4	NS	SI	RAR	0,000	360,00	24.048	-4	-	SI
		QPR	0,062	11,21	19.534	-3	NS	SI	-	-	-	-	-	-	-
Piano Terra		Parete P15-P16							Parete P15-P16						
01162	P	RAR	0,442	14,94	133.194	-279	33,81	SI	RAR	0,000	360,00	133.194	-279	-	SI
		QPR	0,356	11,21	107.149	-230	31,49	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0,073	14,94	22.943	2	NS	SI	RAR	0,000	360,00	22.943	2	-	SI
		QPR	0,060	11,21	18.727	2	NS	SI	-	-	-	-	-	-	-
Piano Terra		Parete P17-P18							Parete P17-P18						
00575	P	RAR	0,745	14,94	85.976	-7.681	20,04	SI	RAR	1,541	360,00	85.976	-7.681	NS	SI
		QPR	0,560	11,21	63.578	-5.816	20,03	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0,148	14,94	16.888	-1.533	NS	SI	RAR	0,321	360,00	16.888	-1.533	NS	SI
		QPR	0,111	11,21	12.464	-1.160	NS	SI	-	-	-	-	-	-	-
Piano Terra		Parete P19-P20							Parete P19-P20						
01312	P	RAR	0,500	14,94	148.959	-411	29,87	SI	RAR	0,000	360,00	148.959	-411	-	SI
		QPR	0,398	11,21	118.424	-336	28,13	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0,083	14,94	25.851	13	NS	SI	RAR	0,000	360,00	25.851	13	-	SI
		QPR	0,067	11,21	20.764	11	NS	SI	-	-	-	-	-	-	-
Piano Terra		Parete P21-P23							Parete P21-P23						
01357	P	RAR	0,452	14,94	133.421	428	33,07	SI	RAR	0,000	360,00	133.421	428	-	SI
		QPR	0,358	11,21	106.733	280	31,34	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0,073	14,94	22.484	-23	NS	SI	RAR	0,000	360,00	22.484	-23	-	SI
		QPR	0,059	11,21	18.220	-15	NS	SI	-	-	-	-	-	-	-
Piano Terra		Parete P22-P25							Parete P22-P25						
01342	P	RAR	0,414	14,94	121.671	-420	36,11	SI	RAR	0,000	360,00	121.671	-420	-	SI
		QPR	0,333	11,21	97.962	-338	33,63	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0,066	14,94	20.111	24	NS	SI	RAR	0,000	360,00	20.111	24	-	SI
		QPR	0,054	11,21	16.446	19	NS	SI	-	-	-	-	-	-	-
Piano Terra		Parete P24-P27							Parete P24-P27						
01267	P	RAR	0,415	14,94	123.236	-351	36,04	SI	RAR	0,000	360,00	123.236	-351	-	SI
		QPR	0,333	11,21	99.041	-287	33,60	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0,067	14,94	20.460	21	NS	SI	RAR	0,000	360,00	20.460	21	-	SI
		QPR	0,054	11,21	16.685	17	NS	SI	-	-	-	-	-	-	-
Piano Terra		Parete P26-P29							Parete P26-P29						
01252	P	RAR	0,419	14,94	124.345	-360	35,69	SI	RAR	0,000	360,00	124.345	-360	-	SI

Nodo/ Tp _{mf}	Dir	Compressione calcestruzzo							Trazione acciaio						
		Compressione calcestruzzo rinforzo							Trazione acciaio/FRP rinforzo						
		Id _{Cmb}	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed}	CS	Verificato	Id _{Cmb}	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed}	CS	Verificato
	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[Nm]					[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[Nm]			
		QPR	0,337	11,21	99.884	-294	33,29	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0,067	14,94	20.749	20	NS	SI	RAR	0,000	360,00	20.749	20	-	SI
		QPR	0,055	11,21	16.904	16	NS	SI	-	-	-	-	-	-	-
Piano Terra		Parete P28-P31							Parete P28-P31						
01297	P	RAR	0,419	14,94	124.450	-362	35,65	SI	RAR	0,000	360,00	124.450	-362	-	SI
		QPR	0,337	11,21	99.959	-295	33,26	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0,068	14,94	20.812	19	NS	SI	RAR	0,000	360,00	20.812	19	-	SI
		QPR	0,055	11,21	16.951	15	NS	SI	-	-	-	-	-	-	-
Piano Terra		Parete P30-P33							Parete P30-P33						
01282	P	RAR	0,421	14,94	124.662	-376	35,52	SI	RAR	0,000	360,00	124.662	-376	-	SI
		QPR	0,338	11,21	100.119	-305	33,15	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0,068	14,94	20.861	20	NS	SI	RAR	0,000	360,00	20.861	20	-	SI
		QPR	0,055	11,21	16.988	16	NS	SI	-	-	-	-	-	-	-
Piano Terra		Parete P32-P35							Parete P32-P35						
00967	P	RAR	0,422	14,94	124.967	-377	35,43	SI	RAR	0,000	360,00	124.967	-377	-	SI
		QPR	0,339	11,21	100.345	-305	33,08	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0,068	14,94	20.960	20	NS	SI	RAR	0,000	360,00	20.960	20	-	SI
		QPR	0,055	11,21	17.061	16	NS	SI	-	-	-	-	-	-	-
Piano Terra		Parete P34-P37							Parete P34-P37						
00952	P	RAR	0,410	14,94	123.560	-265	36,41	SI	RAR	0,000	360,00	123.560	-265	-	SI
		QPR	0,330	11,21	99.302	-222	33,92	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0,067	14,94	20.671	15	NS	SI	RAR	0,000	360,00	20.671	15	-	SI
		QPR	0,054	11,21	16.847	12	NS	SI	-	-	-	-	-	-	-
Piano Terra		Parete P36-P39							Parete P36-P39						
00997	P	RAR	0,412	14,94	122.115	-375	36,22	SI	RAR	0,000	360,00	122.115	-375	-	SI
		QPR	0,332	11,21	98.234	-302	33,77	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0,066	14,94	20.410	21	NS	SI	RAR	0,000	360,00	20.410	21	-	SI
		QPR	0,054	11,21	16.655	17	NS	SI	-	-	-	-	-	-	-
Piano Terra		Parete P38-P41							Parete P38-P41						
00982	P	RAR	0,414	14,94	122.787	-370	36,06	SI	RAR	0,000	360,00	122.787	-370	-	SI
		QPR	0,333	11,21	98.740	-298	33,63	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0,067	14,94	20.596	22	NS	SI	RAR	0,000	360,00	20.596	22	-	SI
		QPR	0,055	11,21	16.795	17	NS	SI	-	-	-	-	-	-	-
Piano Terra		Parete P40-P43							Parete P40-P43						
00907	P	RAR	0,418	14,94	123.977	-365	35,76	SI	RAR	0,000	360,00	123.977	-365	-	SI
		QPR	0,336	11,21	99.658	-293	33,37	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0,068	14,94	20.865	22	NS	SI	RAR	0,000	360,00	20.865	22	-	SI
		QPR	0,055	11,21	17.004	18	NS	SI	-	-	-	-	-	-	-
Piano Terra		Parete P42-P45							Parete P42-P45						
00892	P	RAR	0,422	14,94	125.621	-341	35,44	SI	RAR	0,000	360,00	125.621	-341	-	SI
		QPR	0,339	11,21	100.972	-275	33,07	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0,069	14,94	21.328	22	NS	SI	RAR	0,000	360,00	21.328	22	-	SI
		QPR	0,057	11,21	17.373	18	NS	SI	-	-	-	-	-	-	-
Piano Terra		Parete P44-P47							Parete P44-P47						
00165	P	RAR	0,481	14,94	80.135	-3.683	31,03	SI	RAR	0,000	360,00	80.135	-3.683	-	SI
		QPR	0,370	11,21	61.334	-2.851	30,24	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0,038	14,94	-4.132	-829	NS	SI	RAR	0,808	360,00	-4.132	-829	NS	SI
		QPR	0,032	11,21	-2.073	-631	NS	SI	-	-	-	-	-	-	-
Piano Terra		Parete P46-P49							Parete P46-P49						
00164	P	RAR	0,498	14,94	75.070	-4.216	30,00	SI	RAR	0,000	360,00	75.070	-4.216	-	SI
		QPR	0,383	11,21	57.676	-3.243	29,27	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0,053	14,94	-1.976	-965	NS	SI	RAR	0,805	360,00	-1.976	-965	NS	SI
		QPR	0,043	11,21	-511	-732	NS	SI	-	-	-	-	-	-	-
Piano Terra		Parete P48-P50							Parete P48-P50						
00112	P	RAR	0,570	14,94	71.475	-5.574	26,22	SI	RAR	0,684	360,00	71.475	-5.574	NS	SI
		QPR	0,434	11,21	55.049	-4.217	25,80	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0,084	14,94	-1.801	-1.469	NS	SI	RAR	1,167	360,00	-1.801	-1.469	NS	SI
		QPR	0,066	11,21	-353	-1.096	NS	SI	-	-	-	-	-	-	-
Piano Terra		Parete P51-P52							Parete P51-P52						
00015	P	RAR	0,433	14,94	61.568	-3.864	34,47	SI	RAR	0,000	360,00	61.568	-3.864	-	SI
		QPR	0,330	11,21	47.835	-2.898	33,92	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0,053	14,94	-3.824	-1.063	NS	SI	RAR	0,965	360,00	-3.824	-1.063	NS	SI
		QPR	0,043	11,21	-1.805	-787	NS	SI	-	-	-	-	-	-	-
Piano Terra		Parete P53-P54							Parete P53-P54						
01117	P	RAR	0,394	14,94	122.753	-36	37,95	SI	RAR	0,000	360,00	122.753	-36	-	SI
		QPR	0,318	11,21	99.227	-24	35,25	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0,068	14,94	21.244	-1	NS	SI	RAR	0,000	360,00	21.244	-1	-	SI
		QPR	0,056	11,21	17.411	-1	NS	SI	-	-	-	-	-	-	-
Piano Terra		Parete P55-P56							Parete P55-P56						
00017	P	RAR	0,443	14,94	60.999	4.046	33,75	SI	RAR	0,060	360,00	60.999	4.046	NS	SI
		QPR	0,338	11,21	47.426	3.048	33,13	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0,068	14,94	-1.894	1.206	NS	SI	RAR	0,978	360,00	-1.894	1.206	NS	SI
		QPR	0,054	11,21	-400	896	NS	SI	-	-	-	-	-	-	-
Piano Terra		Parete P57-P58							Parete P57-P58						
00018	P	RAR	0,647	14,94	65.709	7.132	23,09	SI	RAR	2,106	360,00	65.709	7.132	NS	SI
		QPR	0,491	11,21	50.881	5.363	22,81	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0,121	14,94	-1.074	2.026	NS	SI	RAR	1,543	360,00	-1.074	2.026	NS	SI
		QPR	0,093	11,21	165	1.507	NS	SI	-	-	-	-	-	-	-
Piano Terra		Parete P59-P60							Parete P59-P60						
00019	P	RAR	0,468	14,94	67.162	4.145	31,89	SI	RAR	0,000	360,00	67.162	4.145	-	SI
		QPR	0,360	11,21	51.947	3.176	31,08	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0,060	14,94	-2.455	1.112	NS	SI	RAR	0,936	360,00	-2.455	1.112	NS	SI

Pareti - verifiche delle tensioni di esercizio

Nodo/ Tp _{mf}	Dir	Compressione calcestruzzo							Trazione acciaio						
		Compressione calcestruzzo rinforzo							Trazione acciaio/FRP rinforzo						
		Id _{Cmb}	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed}	CS	Verificato	Id _{Cmb}	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed}	CS	Verificato
	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[Nm]					[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[Nm]			
		OPR	0,049	11,21	-858	839	NS	SI	-	-	-	-	-	-	-
Piano Terra		Parete P61-P62							Parete P61-P62						
01057	P	RAR	0,431	14,94	128.743	334	34,66	SI	RAR	0,000	360,00	128.743	334	-	SI
		QPR	0,346	11,21	103.255	273	32,38	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0,072	14,94	22.314	-9	NS	SI	RAR	0,000	360,00	22.314	-9	-	SI
		QPR	0,058	11,21	18.096	-8	NS	SI	-	-	-	-	-	-	-
Piano Terra		Parete P63-P64							Parete P63-P64						
01042	P	RAR	0,477	14,94	143.605	316	31,30	SI	RAR	0,000	360,00	143.605	316	-	SI
		QPR	0,381	11,21	114.218	268	29,43	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0,082	14,94	25.640	-1	NS	SI	RAR	0,000	360,00	25.640	-1	-	SI
		QPR	0,066	11,21	20.550	-3	NS	SI	-	-	-	-	-	-	-
Piano Terra		Parete P65-P66							Parete P65-P66						
00358	P	RAR	1,542	14,94	40.342	23.045	9,69	SI	RAR	15,033	360,00	40.342	23.045	23,95	SI
		QPR	1,137	11,21	29.733	16.997	9,85	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0,302	14,94	14.245	4.179	49,51	SI	RAR	2,395	360,00	14.245	4.179	NS	SI
		QPR	0,222	11,21	10.055	3.091	50,55	SI	-	-	-	-	-	-	-

LEGENDA:

- Rinf.** Indica la presenza del rinforzo sulla sezione di verifica.
- Dir** Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).
- Id_{Cmb}** Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
- σ_{cc}** Tensione massima di compressione nel calcestruzzo della Trave/Rinforzo.
- σ_{cd,amm}** Tensione ammissibile per la verifica a compressione del calcestruzzo.
- σ_{at}** Tensione massima di trazione nell'acciaio della Trave/Rinforzo o nel FRP.
- σ_{td,amm}** Tensione ammissibile per la verifica a trazione dell'acciaio/rinforzo.
- N_{Ed}** Sollecitazioni di progetto.
- M_{Ed}**
- CS** Coefficiente di Sicurezza (= σ_{cc,amm}/σ_{cc} ; σ_{td,amm}/σ_{at}). [NS] = Non Significativo (CS = 100).
- Verificato** [SI] = La verifica è soddisfatta (σ_{cc} ≤ σ_{cd,amm} ; σ_{at} ≤ σ_{td,amm}). [NO] = La verifica NON è soddisfatta (σ_{cc} > σ_{cd,amm} ; σ_{at} > σ_{td,amm}).
- Nota** Nella tabella, per ogni elemento, viene riportato il nodo della shell che ha il coefficiente di sicurezza (CS) più piccolo.

SOLETTE - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Elevazione)

Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	
			[N]	[Nm]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[Nm]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[Nm]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]		
Piano Terra																				
Soletta P4-P3-P5-P6																				
P	S	00002	-44.75	99.71	0,090	0,090	1,50	00022	42.42	73.37	0,090	0,090	1,92	00042	42.66	92.74	0,090	0,090	1,42	
			4	5	48	48			4	0	48	48			5	1	48	48		
I	0	0	0,045	0,045	-	-	0	0	0	0,045	0,045	-	0	0	0	0,045	0,045	-		
			24	24				24	24	24	24									
S	S	51.00	8.206	0,045	0,045	6,44	44.79	8.528	0,045	0,045	6,32	63.10	5.971	0,045	0,045	8,50				
				24	24				24	24				24	24					
I	0	0	0,045	0,045	-	0	0	0	0,045	0,045	-	0	0	0,045	0,045	-				
			24	24			24	24	24	24										
P	S	00127	-21.16	110.1	0,090	0,090	1,25	00605	-27.47	115.2	0,090	0,090	1,19	00606	-33.58	118.4	0,090	0,090	1,16	
			4	07	48	48			4	91	48	48			2	01	48	48		
I	0	0	0,045	0,045	-	0	0	0	0,045	0,045	-	0	0	0,045	0,045	-				
			24	24			24	24	24	24										
S	S	51.57	9.822	0,045	0,045	5,37	-7.266	24.20	0,045	0,045	2,76	-4.887	26.98	0,045	0,045	2,46				
				24	24				24	24				24	24					
I	0	0	0,045	0,045	-	0	0	0	0,045	0,045	-	0	0	0,045	0,045	-				
			24	24			24	24	24	24										
P	S	00607	-54.11	123.2	0,090	0,090	1,13	00625	-11.64	105.9	0,090	0,090	1,30	00626	-31.86	104.1	0,090	0,090	1,38	
			3	58	48	48			0	44	48	48			8	42	48	48		
I	0	0	0,045	0,045	-	0	0	0	0,045	0,045	-	0	0	0,045	0,045	-				
			24	24			24	24	24	24										
S	S	-15.78	30.98	0,045	0,045	2,21	-13.65	22.39	0,045	0,045	3,04	-1.480	21.61	0,045	0,045	3,05				
				24	24				24	24				24	24					
I	0	0	0,045	0,045	-	0	0	0	0,045	0,045	-	0	0	0,045	0,045	-				
			24	24			24	24	24	24										
P	S	00627	-57.81	117.0	0,090	0,090	1,22	00628	91.61	45.16	0,090	0,090	5,01	00629	102.2	20.12	0,045	0,045	2,18	
			7	37	48	48			2	4	48	48			57	8	24	24		
I	0	0	0,045	0,045	-	0	0	0	0,045	0,045	-	102.2	1.728	0,045	0,045	25,40				
			24	24			24	24	24	24										
S	S	-9.589	26.98	0,045	0,045	2,49	8.508	1.180	0,045	0,045	50,9	9.514	4.070	0,045	0,045	14,73				
				24	24				24	24				24	24					
I	0	0	0,045	0,045	-	8.508	376	0,045	0,045	NS	0	0	0,045	0,045	-					
			24	24				24	24				24	24						
P	S	00630	-16.39	1.740	0,045	0,045	36,9	00631	0	0	0,045	0,045	-	00632	0	0	0,045	0,045	-	
			6	17.65	0,045	0,045			1	35.50	0,045	0,045			6	46.71	0,090	0,090		
I	8	9	0,045	0,045	2,87	59.71	0	0,045	0,045	1,45	87.06	6	46.71	0,090	0,090	4,58				
			24	24				24	24				24	24						
S	S	0	0	0,045	0,045	-	2.037	725	0,045	0,045	84,4	8.634	565	0,045	0,045	NS				
				24	24				24	24				24	24					
I	13.03	2.909	0,045	0,045	20,4	2.037	660	0,045	0,045	92,7	8.634	384	0,045	0,045	NS					
			24	24				24	24				24	24						
P	S	00633	0	0	0,045	0,045	-	00634	0	0	0,045	0,045	-	00635	0	0	0,045	0,045	-	
			8	86.28	0,090	0,090			3	100.5	0,090	0,090			0	106.4	0,090	0,090		
I	8	6	0,090	0,090	1,86	-55.42	08	0,090	0,090	1,50	-51.72	03	0,090	0,090	1,38					
			48	48				48	48				48	48						

Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{dr}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{dr}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{dr}	CS
			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		6.681	401	0,045 24	0,045 24	NS		24.46 0	360	0,045 24	0,045 24	NS
	I		6.740	2.444	0,045 24	0,045 24	24,7 2		6.681	883	0,045 24	0,045 24	68,4 4		34.77 8	696	0,045 24	0,045 24	79,96
P	S	00636	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00637	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00638	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-55.13 5	108.5 03	0,090 48	0,090 48	1,35		-47.86 8	103.9 53	0,090 48	0,090 48	1,42		-53.89 3	96.31 9	0,090 48	0,090 48	1,60
S	S		13.91 2	188	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		13.91 2	801	0,045 24	0,045 24	73,9 2		11.61 3	1.710	0,045 24	0,045 24	34,8 5		2.976	1.053	0,045 24	0,045 24	57,99
P	S	00639	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00640	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00641	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-46.39 3	82.01 5	0,090 48	0,090 48	2,01		52.92 9	42.60 3	0,045 24	0,045 24	1,23		54.35 5	31.78 1	0,045 24	0,045 24	1,65
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		5.952	2.275	0,045 24	0,045 24	26,62
	I		17.33 1	1.306	0,045 24	0,045 24	44,8 9		18.75 1	4.180	0,045 24	0,045 24	13,9 7		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00642	37.72 2	6.308	0,045 24	0,045 24	8,74	00643	34.34 3	29.42 0	0,045 24	0,045 24	1,89	00644	-16.18 9	69.58 8	0,090 48	0,090 48	2,52
	I		37.72 2	14.85 7	0,045 24	0,045 24	3,71		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		25.53 9	2.854	0,045 24	0,045 24	20,05
	I		-2.859	3.014	0,045 24	0,045 24	21,9 4		-363	2.720	0,045 24	0,045 24	24,1 5		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00645	48.83 6	73.07 4	0,090 48	0,090 48	2,05	00646	27.46 5	28.99 3	0,045 24	0,045 24	1,96	00647	59.66 8	8.211	0,045 24	0,045 24	6,25
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		59.66 8	14.49 4	0,045 24	0,045 24	3,54
S	S		23.90 8	1.026	0,045 24	0,045 24	56,0 5		4.767	6.444	0,045 24	0,045 24	10,0 5		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		20.43 2	192	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-		3.210	2.459	0,045 24	0,045 24	26,46
P	S	00648	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00649	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00650	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		43.41 4	30.85 3	0,045 24	0,045 24	1,76		16.22 6	64.77 9	0,090 48	0,090 48	2,71		8.651	81.20 9	0,090 48	0,090 48	1,86
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		12.47 6	2.048	0,045 24	0,045 24	29,0 3		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		4.316	1.307	0,045 24	0,045 24	46,5 5		0	0	0,045 24	0,045 24	-		26.96 0	1.205	0,045 24	0,045 24	47,29
P	S	00651	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00652	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00653	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		15.38 5	95.94 8	0,090 48	0,090 48	1,42		14.88 3	106.4 13	0,090 48	0,090 48	1,23		19.15 9	108.5 87	0,090 48	0,090 48	1,19
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		5.270	149	0,045 24	0,045 24	NS
	I		30.67 9	1.772	0,045 24	0,045 24	31,8 0		18.40 4	1.456	0,045 24	0,045 24	40,1 4		5.270	660	0,045 24	0,045 24	91,93
P	S	00654	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00655	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00656	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		14.51 4	105.4 74	0,090 48	0,090 48	1,25		15.36 5	97.14 5	0,090 48	0,090 48	1,40		23.65 7	85.40 2	0,090 48	0,090 48	1,67
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		4.061	1.045	0,045 24	0,045 24	58,26
	I		22.28 6	1.528	0,045 24	0,045 24	37,8 2		31.32 7	2.727	0,045 24	0,045 24	20,6 2		4.061	10	0,045 24	0,045 24	NS
P	S	00657	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00658	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00659	96.92 9	1.999	0,045 24	0,045 24	22,43
	I		15.20 7	64.98 7	0,090 48	0,090 48	2,69		102.2 44	32.01 1	0,045 24	0,045 24	1,37		96.92 9	19.23 8	0,045 24	0,045 24	2,33
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		9.124	2.343	0,045 24	0,045 24	25,62
	I		15.54 2	1.656	0,045 24	0,045 24	35,5 9		12.99 7	2.852	0,045 24	0,045 24	20,8 2		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00660	102.3 47	1.554	0,045 24	0,045 24	28,2 3	00661	148.9 69	51.51 2	0,090 48	0,090 48	3,13	01784	-42.60 6	75.47 0	0,090 48	0,090 48	2,29
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		18.76 3	2.050	0,045 24	0,045 24	30,4 2		7.248	10.92 4	0,045 24	0,045 24	5,89
	I		28.66 0	2.133	0,045 24	0,045 24	26,5 8		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	01785	-35.13 6	88.37 9	0,090 48	0,090 48	1,76	01786	8.322	88.91 4	0,090 48	0,090 48	1,61	01787	18.41 5	82.30 3	0,090 48	0,090 48	1,79
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		9.350	12.29 2	0,045 24	0,045 24	5,21		3.873	10.83 7	0,045 24	0,045 24	5,99		6.308	11.13 7	0,045 24	0,045 24	5,79
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-

Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _d	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _d	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _d	CS
			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
P	S	01788	-6.977	66.72 6	0,090 48	0,090 48	2,67	01789	41.07 4	11.63 3	0,045 24	0,045 24	4,69	01790	0	0	0,045 24	0,045 24	-
I			0	0	0,045 24	0,045 24	-		41.07 4	10.98 7	0,045 24	0,045 24	4,97	2.689	46.17 5	0,045 24	0,045 24	1,41	
S	S	01791	2.434	9.439	0,045 24	0,045 24	6,91		3.244	1.525	0,045 24	0,045 24	40,0 1	0	0	0,045 24	0,045 24	-	
I			0	0	0,045 24	0,045 24	-		3.244	330	0,045 24	0,045 24	NS	1.475	2.386	0,045 24	0,045 24	27,39	
P	S	01791	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01792	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01793	0	0	0,045 24	0,045 24	-
I			4.174	82.00 3	0,090 48	0,090 48	1,84		3.762	102.1 74	0,090 48	0,090 48	1,33	6.151	107.9 77	0,090 48	0,090 48	1,22	
S	S	01794	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01795	-8.553	28.20 5	0,045 24	0,045 24	2,23	01796	0	0	0,045 24	0,045 24	-
I			6.105	98.92 1	0,090 48	0,090 48	1,39		0	0	0,045 24	0,045 24	-	-79	26.26 3	0,045 24	0,045 24	2,34	
S	S	01794	0	0	0,045 24	0,045 24	-		3.659	5.899	0,045 24	0,045 24	11,0 2	0	0	0,045 24	0,045 24	-	
I			1.425	3.117	0,045 24	0,045 24	20,9 7		0	0	0,045 24	0,045 24	-	2.799	1.623	0,045 24	0,045 24	37,64	
P	S	01797	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01798	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01799	0	0	0,045 24	0,045 24	-
I			-27.83 4	68.81 1	0,090 48	0,090 48	2,62		-23.40 7	95.80 8	0,090 48	0,090 48	1,53	-18.92 3	107.4 30	0,090 48	0,090 48	1,29	
S	S	01800	0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
I			-15.37 6	104.6 00	0,090 48	0,090 48	1,33		-14.10 8	87.80 4	0,090 48	0,090 48	1,71	-9.734	56.83 2	0,090 48	0,090 48	3,68	
S	S	01803	0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
I			414	4.271	0,045 24	0,045 24	15,3 5		527	3.773	0,045 24	0,045 24	17,3 7	742	3.048	0,045 24	0,045 24	21,49	
P	S	01803	4.421	5.345	0,045 24	0,045 24	11,3 8	01804	-13.79 3	52.37 1	0,090 48	0,090 48	4,46	01805	0	0	0,045 24	0,045 24	-
I			4.421	16.34 5	0,045 24	0,045 24	3,72		0	0	0,045 24	0,045 24	-	-41.76 1	103.8 94	0,090 48	0,090 48	1,40	
S	S	01806	2.848	984	0,045 24	0,045 24	62,0 8		10.69 0	5.530	0,045 24	0,045 24	10,8 1	0	0	0,045 24	0,045 24	-	
I			2.848	926	0,045 24	0,045 24	65,9 6		0	0	0,045 24	0,045 24	-	-73	3.513	0,045 24	0,045 24	18,68	
P	S	01806	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01807	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01808	0	0	0,045 24	0,045 24	-
I			-41.85 3	107.5 91	0,090 48	0,090 48	1,34		-38.51 3	96.43 8	0,090 48	0,090 48	1,55	-34.21 3	71.68 9	0,090 48	0,090 48	2,46	
S	S	01809	0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
I			6.768	2.356	0,045 24	0,045 24	25,6 5		-1.547	3.105	0,045 24	0,045 24	21,2 2	-701	2.793	0,045 24	0,045 24	23,54	
P	S	01809	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01810	13.82 3	25.37 7	0,045 24	0,045 24	2,33	01811	-35.61 5	97.01 0	0,090 48	0,090 48	1,53
I			24.04 4	27.76 0	0,045 24	0,045 24	2,07		0	0	0,045 24	0,045 24	-	0	0	0,045 24	0,045 24	-	
S	S	01810	3.458	148	0,045 24	0,045 24	NS		4.547	3.218	0,045 24	0,045 24	18,8 9	2.163	19.02 9	0,045 24	0,045 24	3,43	
I			3.458	1.132	0,045 24	0,045 24	53,8 7		0	0	0,045 24	0,045 24	-	0	0	0,045 24	0,045 24	-	
Piano Terra			Soletta P6-P5-P7-P8																
P	S	00022	14.47 7	34.90 8	0,090 48	0,090 48	2,78	00126	88.96 9	1.597	0,045 24	0,045 24	15,9 0	00127	-45.23 9	49.22 9	0,090 48	0,090 48	1,75
I			0	0	0,045 24	0,045 24	-		69.06 8	552	0,045 24	0,045 24	49,6 0	0	0	0,045 24	0,045 24	-	
S	S	00128	29.58 3	1.376	0,045 24	0,045 24	22,7 2		40.38 8	680	0,045 24	0,045 24	44,4 2	19.15 7	7.260	0,045 24	0,045 24	4,44	
I			0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-	0	0	0,045 24	0,045 24	-	
P	S	00128	59.55 2	27	0,045 24	0,045 24	NS	00605	27.74 6	42.47 5	0,090 48	0,090 48	1,94	00606	18.73 8	44.45 6	0,090 48	0,090 48	1,83
I			56.32 5	1.733	0,045 24	0,045 24	16,5 3		0	0	0,045 24	0,045 24	-	0	0	0,045 24	0,045 24	-	
S	S	00607	23.82 5	3.926	0,045 24	0,045 24	8,10		8.036	8.514	0,045 24	0,045 24	3,92	1.378	9.916	0,045 24	0,045 24	3,75	
I			23.82 5	338	0,045 24	0,045 24	94,1 2		0	0	0,045 24	0,045 24	-	0	0	0,045 24	0,045 24	-	
P	S	00607	7.668	48.42 7	0,090 48	0,090 48	1,64	00608	42.89 9	20.96 8	0,045 24	0,045 24	1,43	00609	46.16 7	11.84 7	0,045 24	0,045 24	2,50
I			0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-	0	0	0,045 24	0,045 24	-	

Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{dr}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{dr}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{dr}	CS
			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
S	S		-5.861	12.063	0,04524	0,04524	3,14		10.101	1.817	0,04524	0,04524	18,24		38.095	1.603	0,04524	0,04524	18,98
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		22.671	28	0,04524	0,04524	NS
P	S	00610	48.677	4.239	0,04524	0,04524	6,93	00611	53.379	1.836	0,04524	0,04524	15,76	00612	64.011	3.225	0,04524	0,04524	8,64
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		53.379	281	0,04524	0,04524	NS		64.011	3.309	0,04524	0,04524	8,43
S	S		0	0	0,04524	0,04524	-		4.952	226	0,04524	0,04524	NS		10.295	457	0,04524	0,04524	72,47
	I		16.160	1.034	0,04524	0,04524	31,48		11.308	340	0,04524	0,04524	97,12		10.295	457	0,04524	0,04524	72,47
P	S	00613	44.486	6.125	0,04524	0,04524	4,87	00614	29.005	12.688	0,04524	0,04524	2,47	00615	16.642	20.923	0,04524	0,04524	1,55
	I		44.486	3.975	0,04524	0,04524	7,50		29.005	4.638	0,04524	0,04524	6,75		16.642	3.326	0,04524	0,04524	9,77
S	S		3.928	866	0,04524	0,04524	38,95		16.070	846	0,04524	0,04524	38,49		25.389	128	0,04524	0,04524	NS
	I		3.928	854	0,04524	0,04524	39,50		16.070	650	0,04524	0,04524	50,10		19.973	529	0,04524	0,04524	60,84
P	S	00616	5.215	20.485	0,04524	0,04524	1,64	00617	7.304	20.051	0,04524	0,04524	1,67	00618	39.908	13.606	0,04524	0,04524	2,22
	I		5.215	3.849	0,04524	0,04524	8,73		7.304	2.102	0,04524	0,04524	15,89		39.908	5.401	0,04524	0,04524	5,60
S	S		9.600	5.913	0,04524	0,04524	5,61		11.329	5.512	0,04524	0,04524	5,99		16.077	394	0,04524	0,04524	82,65
	I		9.600	765	0,04524	0,04524	43,38		11.329	431	0,04524	0,04524	76,61		16.077	201	0,04524	0,04524	NS
P	S	00619	18.789	6.835	0,04524	0,04524	4,73	00620	30.810	2.959	0,04524	0,04524	10,52	00621	38.410	1.735	0,04524	0,04524	17,52
	I		18.789	4.768	0,04524	0,04524	6,77		30.810	2.613	0,04524	0,04524	11,92		0	0	0,04524	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	0,04524	-		11.178	201	0,04524	0,04524	NS		0	0	0,04524	0,04524	-
	I		1.214	1.186	0,04524	0,04524	28,66		16.007	729	0,04524	0,04524	44,68		38.288	1.706	0,04524	0,04524	17,82
P	S	00622	43.354	6.421	0,04524	0,04524	4,66	00623	29.901	14.373	0,04524	0,04524	2,17	00624	36.806	22.823	0,04524	0,04524	1,34
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
S	S		6.043	621	0,04524	0,04524	53,99		18.136	323	0,04524	0,04524	NS		836	1.749	0,04524	0,04524	19,45
	I		2.489	158	0,04524	0,04524	NS		18.136	487	0,04524	0,04524	66,46		0	0	0,04524	0,04524	-
P	S	01769	-15.625	35.910	0,09048	0,09048	2,78	01770	30.955	15.199	0,04524	0,04524	2,05	01771	29.132	13.630	0,04524	0,04524	2,30
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		30.955	3.528	0,04524	0,04524	8,82		29.132	1.865	0,04524	0,04524	16,78
S	S		717	5.080	0,04524	0,04524	6,70		7.296	3.000	0,04524	0,04524	11,14		7.660	2.555	0,04524	0,04524	13,06
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		7.296	726	0,04524	0,04524	46,02		7.660	596	0,04524	0,04524	55,99
P	S	01772	18.565	31.782	0,04524	0,04524	1,12	01773	16.964	25.135	0,04524	0,04524	1,42	01774	23.287	7.955	0,04524	0,04524	4,01
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
S	S		-874	4.911	0,04524	0,04524	6,96		1.740	3.736	0,04524	0,04524	9,08		4.843	778	0,04524	0,04524	43,24
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		4.843	562	0,04524	0,04524	59,86
P	S	01775	22.736	1.785	0,04524	0,04524	17,88	01776	3.869	37.076	0,09048	0,09048	2,54	01777	11.681	11.734	0,04524	0,04524	2,81
	I		20.658	888	0,04524	0,04524	36,17		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	0,04524	-		444	6.913	0,04524	0,04524	4,93		1.482	1.848	0,04524	0,04524	18,38
	I		11.903	622	0,04524	0,04524	53,00		0	0	0,04524	0,04524	-		69	308	0,04524	0,04524	NS
P	S	01778	6.094	1.550	0,04524	0,04524	21,63	01779	6.816	4.403	0,04524	0,04524	7,60	01780	20.610	12.732	0,04524	0,04524	2,52
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		6.816	4.074	0,04524	0,04524	8,21		20.610	4.558	0,04524	0,04524	7,05
S	S		0	0	0,04524	0,04524	-		3.863	82	0,04524	0,04524	NS		2.610	2.250	0,04524	0,04524	15,05
	I		1.592	1.440	0,04524	0,04524	25,80		3.863	1.550	0,04524	0,04524	21,77		2.610	1.289	0,04524	0,04524	26,27
P	S	01781	33.481	3.095	0,04524	0,04524	9,98	01782	30.337	2.707	0,04524	0,04524	11,52	01783	17.693	9.891	0,04524	0,04524	3,28
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		30.337	2.807	0,04524	0,04524	11,11		17.693	5.239	0,04524	0,04524	6,19
S	S		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		6.250	1.362	0,04524	0,04524	24,60
	I		6.919	763	0,04524	0,04524	43,83		6.951	1.099	0,04524	0,04524	30,43		6.250	1.074	0,04524	0,04524	31,20

Piano Terra

Soletta P8-P7-P9-P10

Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{dr}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{dr}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{dr}	CS
			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
P	S	00003	37.74 4	24.09 9	0,045 24	0,045 24	1,26	00041	31.66 5	23.16 7	0,045 24	0,045 24	1,34	00126	51.29 8	1.689	0,045 24	0,045 24	17,25
I			0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		48.86 8	1.073	0,045 24	0,045 24	27,37
S	S	00128	37.10 3	1.642	0,045 24	0,045 24	18,5 9		-3.843	7.925	0,045 24	0,045 24	4,75		24.33 2	526	0,045 24	0,045 24	60,39
I			0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00128	26.19 4	178	0,045 24	0,045 24	NS	00539	-3.049	29.17 2	0,045 24	0,045 24	1,29	00540	15.86 6	24.97 8	0,045 24	0,045 24	1,30
I			20.93 0	168	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S	00541	54.65 8	4.108	0,045 24	0,045 24	7,01		432	11.42 2	0,045 24	0,045 24	3,26		4.671	10.04 8	0,045 24	0,045 24	3,67
I			39.44 9	352	0,045 24	0,045 24	86,0 6		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00541	11.79 1	26.99 2	0,045 24	0,045 24	1,22	00615	10.54 0	24.05 6	0,045 24	0,045 24	1,38	00616	21.56 3	21.65 7	0,045 24	0,045 24	1,48
I			0	0	0,045 24	0,045 24	-		10.54 0	2.791	0,045 24	0,045 24	11,8 6		21.56 3	3.114	0,045 24	0,045 24	10,29
S	S	00617	11.00 4	10.08 6	0,045 24	0,045 24	3,28		6.489	7.312	0,045 24	0,045 24	4,58		6.381	6.120	0,045 24	0,045 24	5,47
I			0	0	0,045 24	0,045 24	-		6.489	401	0,045 24	0,045 24	83,5 0		6.381	763	0,045 24	0,045 24	43,90
P	S	00617	33.51 9	21.23 4	0,045 24	0,045 24	1,45	00679	53.94 9	10.01 3	0,045 24	0,045 24	2,88	00680	46.65 7	912	0,045 24	0,045 24	32,44
I			33.51 9	2.737	0,045 24	0,045 24	11,2 8		53.94 9	6.749	0,045 24	0,045 24	4,28		46.65 7	7.585	0,045 24	0,045 24	3,90
S	S	00681	12.17 0	2.858	0,045 24	0,045 24	11,5 3		16.49 2	2.719	0,045 24	0,045 24	11,9 6		0	0	0,045 24	0,045 24	-
I			8.722	439	0,045 24	0,045 24	75,7 9		16.49 2	659	0,045 24	0,045 24	49,3 5		7.259	1.277	0,045 24	0,045 24	26,16
P	S	00681	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00682	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00683	0	0	0,045 24	0,045 24	-
I			44.45 9	7.260	0,045 24	0,045 24	4,11		14.49 1	11.79 1	0,045 24	0,045 24	3,05		25.93 6	6.949	0,045 24	0,045 24	4,55
S	S	00684	1.727	51	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-		3.010	517	0,045 24	0,045 24	65,41
I			4.420	2.139	0,045 24	0,045 24	15,7 5		29.49 5	1.737	0,045 24	0,045 24	18,0 0		3.010	766	0,045 24	0,045 24	44,15
P	S	00684	26.72 6	6.128	0,045 24	0,045 24	5,15	00685	17.17 4	13.63 0	0,045 24	0,045 24	2,38	00686	41.28 6	253	0,045 24	0,045 24	NS
I			26.72 6	6.017	0,045 24	0,045 24	5,24		17.17 4	2.417	0,045 24	0,045 24	13,4 3		47.86 0	2.968	0,045 24	0,045 24	9,93
S	S	00687	0	0	0,045 24	0,045 24	-		14.68 3	2.693	0,045 24	0,045 24	12,1 4		45.01 6	2.021	0,045 24	0,045 24	14,72
I			21.53 2	1.275	0,045 24	0,045 24	25,1 3		14.68 3	215	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00687	24.21 9	7.251	0,045 24	0,045 24	4,38	00688	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00689	0	0	0,045 24	0,045 24	-
I			24.21 9	5.754	0,045 24	0,045 24	5,52		14.66 5	7.773	0,045 24	0,045 24	4,21		-5.197	10.72 8	0,045 24	0,045 24	3,52
S	S	00690	0	0	0,045 24	0,045 24	-		12.83 0	1.973	0,045 24	0,045 24	16,6 6		0	0	0,045 24	0,045 24	-
I			10.39 5	1.482	0,045 24	0,045 24	22,3 4		4.824	148	0,045 24	0,045 24	NS		-1.206	2.802	0,045 24	0,045 24	13,35
P	S	00690	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00691	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00692	14.03 9	277	0,045 24	0,045 24	NS
I			28.78 7	8.207	0,045 24	0,045 24	3,82		29.24 0	8.779	0,045 24	0,045 24	3,56		25.49 2	8.165	0,045 24	0,045 24	3,88
S	S	00693	0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		7.246	1.157	0,045 24	0,045 24	28,88
I			29.17 9	1.316	0,045 24	0,045 24	23,7 8		21.68 3	890	0,045 24	0,045 24	35,9 8		7.246	1.493	0,045 24	0,045 24	22,38
P	S	00693	43.43 6	336	0,045 24	0,045 24	89,0 0	01825	28.51 6	13.94 5	0,045 24	0,045 24	2,25	01826	21.35 5	19.24 7	0,045 24	0,045 24	1,67
I			42.20 1	5.695	0,045 24	0,045 24	5,27		28.51 6	4.921	0,045 24	0,045 24	6,37		21.35 5	201	0,045 24	0,045 24	NS
S	S	01827	16.98 7	878	0,045 24	0,045 24	36,9 9		4.325	2.846	0,045 24	0,045 24	11,8 4		12.66 5	5.655	0,045 24	0,045 24	5,82
I			16.98 7	1.274	0,045 24	0,045 24	25,4 9		4.325	1.598	0,045 24	0,045 24	21,0 8		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	01827	12.78 9	18.85 6	0,045 24	0,045 24	1,74	01828	28.59 6	14.94 5	0,045 24	0,045 24	2,10	01829	19.19 0	7.893	0,045 24	0,045 24	4,09
I			12.78 9	456	0,045 24	0,045 24	72,1 0		28.59 6	3.986	0,045 24	0,045 24	7,87		19.19 0	6.631	0,045 24	0,045 24	4,87
S	S	01830	7.024	3.765	0,045 24	0,045 24	8,88		12.09 8	3.898	0,045 24	0,045 24	8,45		7.127	2.096	0,045 24	0,045 24	15,95
I			4.084	77	0,045 24	0,045 24	NS		12.09 8	1.276	0,045 24	0,045 24	25,8 2		7.127	2.298	0,045 24	0,045 24	14,54
P	S	01830	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01831	8.771	78	0,045 24	0,045 24	NS	01832	0	0	0,045 24	0,045 24	-
I			24.49 9	8.622	0,045 24	0,045 24	3,68		14.48 9	8.630	0,045 24	0,045 24	3,79		3.857	11.89 5	0,045 24	0,045 24	3,10

Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _S	A _{Dr}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _S	A _{Dr}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _S	A _{Dr}	CS
			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		12.28 7	1.778	0,045 24	0,045 24	18,5 2		2.654	2.152	0,045 24	0,045 24	15,7 3		601	3.526	0,045 24	0,045 24	10,56
P	S	01833	7.001	1.180	0,045 24	0,045 24	28,3 4	01834	15.18 4	728	0,045 24	0,045 24	44,8 5	01835	13.20 4	13.91 7	0,045 24	0,045 24	2,36
	I		12.87 3	6.785	0,045 24	0,045 24	4,84		15.18 4	7.191	0,045 24	0,045 24	4,54		13.20 4	3.326	0,045 24	0,045 24	9,87
S	S		1.457	182	0,045 24	0,045 24	NS		2.074	433	0,045 24	0,045 24	78,3 1		4.560	3.583	0,045 24	0,045 24	9,40
	I		5.011	1.583	0,045 24	0,045 24	21,2 4		2.074	1.412	0,045 24	0,045 24	24,0 1		4.560	647	0,045 24	0,045 24	52,04
Piano Terra																			
Soletta P2-P1-P3-P4																			
P	S	00001	3.180	14.92 9	0,045 24	0,045 24	2,26	00002	-55.46 4	52.22 6	0,090 48	0,090 48	1,63	00042	24.54 3	49.00 1	0,090 48	0,090 48	1,56
	I		3.180	10.50 2	0,045 24	0,045 24	3,22		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		35.93 2	2.241	0,045 24	0,045 24	13,6 7		12.90 6	7.012	0,045 24	0,045 24	4,69		36.08 3	6.353	0,045 24	0,045 24	4,82
	I		35.93 2	445	0,045 24	0,045 24	68,8 5		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00043	11.01 6	20.06 1	0,045 24	0,045 24	1,65	00625	33.34 5	54.01 7	0,090 48	0,090 48	1,33	00626	5.975	53.23 6	0,090 48	0,090 48	1,43
	I		11.01 6	14.86 1	0,045 24	0,045 24	2,22		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		38.74 3	2.762	0,045 24	0,045 24	10,9 9		-5.182	11.96 8	0,045 24	0,045 24	3,16		-4.152	11.87 5	0,045 24	0,045 24	3,17
	I		28.07 5	1.041	0,045 24	0,045 24	30,1 7		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00627	-13.85 4	54.74 7	0,090 48	0,090 48	1,42	00662	16.63 7	19.70 9	0,045 24	0,045 24	1,65	00663	13.92 7	16.85 4	0,045 24	0,045 24	1,94
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		16.63 7	15.28 3	0,045 24	0,045 24	2,13		13.92 7	13.97 4	0,045 24	0,045 24	2,35
S	S		-4.780	13.36 0	0,045 24	0,045 24	2,83		35.11 2	4.374	0,045 24	0,045 24	7,02		6.804	3.600	0,045 24	0,045 24	9,29
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		35.11 2	2.244	0,045 24	0,045 24	13,6 9		6.804	2.458	0,045 24	0,045 24	13,61
P	S	00664	12.85 2	16.81 8	0,045 24	0,045 24	1,95	00665	30.70 6	8.210	0,045 24	0,045 24	3,79	00666	46.93 0	2.333	0,045 24	0,045 24	12,67
	I		12.85 2	11.93 2	0,045 24	0,045 24	2,76		30.70 6	13.20 7	0,045 24	0,045 24	2,36		46.93 0	11.93 0	0,045 24	0,045 24	2,48
S	S		39.18 0	3.608	0,045 24	0,045 24	8,40		0	0	0,045 24	0,045 24	-		2.566	259	0,045 24	0,045 24	NS
	I		39.18 0	1.963	0,045 24	0,045 24	15,4 5		14.52 5	602	0,045 24	0,045 24	54,3 4		2.566	106	0,045 24	0,045 24	NS
P	S	00667	470	710	0,045 24	0,045 24	47,9 7	00668	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00669	49.95 5	3.610	0,045 24	0,045 24	8,11
	I		29.04 2	9.188	0,045 24	0,045 24	3,41		32.09 2	3.651	0,045 24	0,045 24	8,49		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		13.18 7	868	0,045 24	0,045 24	37,8 4		5.953	1.141	0,045 24	0,045 24	29,3 9		3.469	488	0,045 24	0,045 24	69,21
P	S	00670	37.33 0	12.86 3	0,045 24	0,045 24	2,37	00671	30.38 2	26.53 2	0,045 24	0,045 24	1,18	00672	15.91 9	31.49 3	0,045 24	0,045 24	1,14
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		5.228	1.122	0,045 24	0,045 24	29,9 5		12.42 1	180	0,045 24	0,045 24	NS		19.40 3	2.034	0,045 24	0,045 24	15,85
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		12.42 1	209	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00673	93.13 3	5.837	0,045 24	0,045 24	4,28	00674	58.23 2	3.123	0,045 24	0,045 24	9,11	00675	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		65.43 3	4.471	0,045 24	0,045 24	6,20
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		4.385	286	0,045 24	0,045 24	NS		3.785	533	0,045 24	0,045 24	63,31
	I		2.273	2.868	0,045 24	0,045 24	12,9 3		4.385	523	0,045 24	0,045 24	64,4 1		2.503	168	0,045 24	0,045 24	NS
P	S	00676	31.16 6	420	0,045 24	0,045 24	74,0 5	00677	35.12 9	3.576	0,045 24	0,045 24	8,59	00678	68.20 7	9.798	0,045 24	0,045 24	2,80
	I		41.01 5	9.250	0,045 24	0,045 24	3,26		35.12 9	13.06 2	0,045 24	0,045 24	2,35		68.20 7	14.33 4	0,045 24	0,045 24	1,92
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		5.817	412	0,045 24	0,045 24	81,43
	I		5.985	1.328	0,045 24	0,045 24	25,2 5		19.02 8	906	0,045 24	0,045 24	35,6 3		5.817	196	0,045 24	0,045 24	NS
P	S	01812	9.430	10.70 3	0,045 24	0,045 24	3,10	01813	-34.05 6	42.24 0	0,090 48	0,090 48	2,17	01814	26.41 1	42.50 7	0,090 48	0,090 48	1,94
	I		9.430	12.39 9	0,045 24	0,045 24	2,68		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		7.112	1.226	0,045 24	0,045 24	27,2 6		1.578	4.922	0,045 24	0,045 24	6,90		-2.236	5.881	0,045 24	0,045 24	5,84
	I		7.112	1.446	0,045 24	0,045 24	23,1 2		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-

Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _S	A _{Df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _S	A _{Df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _S	A _{Df}	CS
			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
P	S	01815	4.520	15.053	0,04524	0,04524	2,24	01816	3.143	10.772	0,04524	0,04524	3,14	01817	11.138	1.702	0,04524	0,04524	19,41
I			4.520	15.140	0,04524	0,04524	2,22		3.143	14.703	0,04524	0,04524	2,30		11.138	11.903	0,04524	0,04524	2,78
S	S	01818	4.109	2.295	0,04524	0,04524	14,69	01819	558	1.368	0,04524	0,04524	24,89	01820	0	0	0,04524	0,04524	-
I			4.109	1.680	0,04524	0,04524	20,07		558	2.234	0,04524	0,04524	15,24		177	1.817	0,04524	0,04524	20,52
P	S	01818	0	0	0,04524	0,04524	-	01819	33.486	10.283	0,04524	0,04524	3,00	01820	20.571	39.358	0,09048	0,09048	2,23
I			24.794	3.374	0,04524	0,04524	9,40		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
S	S	01821	0	0	0,04524	0,04524	-		1.408	974	0,04524	0,04524	34,88		-4.084	6.006	0,04524	0,04524	6,27
I			298	1.522	0,04524	0,04524	24,49		1.408	381	0,04524	0,04524	89,16		0	0	0,04524	0,04524	-
P	S	01821	96	3.797	0,04524	0,04524	8,98	01822	0	0	0,04524	0,04524	-	01823	16.984	3.315	0,04524	0,04524	9,80
I			96	12.621	0,04524	0,04524	2,70		6.668	7.732	0,04524	0,04524	4,33		0	0	0,04524	0,04524	-
S	S	01824	3.465	56	0,04524	0,04524	NS		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
I			3.465	1.563	0,04524	0,04524	21,61		-596	1.828	0,04524	0,04524	20,43		-1.371	789	0,04524	0,04524	47,43
P	S	01824	22.984	20.733	0,04524	0,04524	1,54												
I			0	0	0,04524	0,04524	-												
S	S	01824	3.096	2.616	0,04524	0,04524	12,92												
I			0	0	0,04524	0,04524	-												
Piano Terra																			
Soletta P10-P9-P11-P12																			
P	S	00003	16.044	30.749	0,04524	0,04524	1,16	00004	16.559	32.034	0,04524	0,04524	1,12	00040	-6.851	30.451	0,04524	0,04524	1,25
I			0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
S	S	00003	4.358	10.959	0,04524	0,04524	3,37		39.052	11.387	0,04524	0,04524	2,66		-4.275	11.513	0,04524	0,04524	3,27
I			0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
P	S	00041	37.578	21.236	0,04524	0,04524	1,44	00514	-5.569	33.737	0,04524	0,04524	1,12	00515	-2.948	33.859	0,04524	0,04524	1,11
I			0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
S	S	00041	51.699	2.624	0,04524	0,04524	11,09		-2.062	17.416	0,04524	0,04524	2,15		3.095	15.455	0,04524	0,04524	2,39
I			0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
P	S	00516	7.011	34.096	0,04524	0,04524	1,07	00539	23.383	26.055	0,04524	0,04524	1,22	00540	2.990	28.141	0,04524	0,04524	1,32
I			0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
S	S	00516	3.253	16.530	0,04524	0,04524	2,24		2.398	11.606	0,04524	0,04524	3,19		4.043	11.370	0,04524	0,04524	3,25
I			0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
P	S	00541	9.427	32.248	0,04524	0,04524	1,13	00542	62.065	789	0,04524	0,04524	35,58	00543	33.800	4.341	0,04524	0,04524	7,11
I			0	0	0,04524	0,04524	-		58.224	1.401	0,04524	0,04524	20,31		33.800	6.259	0,04524	0,04524	4,93
S	S	00541	13.715	10.360	0,04524	0,04524	3,17		22.054	381	0,04524	0,04524	83,95		4.505	1.212	0,04524	0,04524	27,78
I			0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		4.505	1.398	0,04524	0,04524	24,09
P	S	00544	0	0	0,04524	0,04524	-	00545	0	0	0,04524	0,04524	-	00546	0	0	0,04524	0,04524	-
I			14.388	11.889	0,04524	0,04524	3,02		15.704	15.123	0,04524	0,04524	2,37		14.101	16.475	0,04524	0,04524	2,18
S	S	00544	23.420	609	0,04524	0,04524	52,30		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
I			23.420	1.320	0,04524	0,04524	24,13		28.317	1.680	0,04524	0,04524	18,68		3.571	3.963	0,04524	0,04524	9,33
P	S	00547	0	0	0,04524	0,04524	-	00548	14.383	659	0,04524	0,04524	49,66	00549	16.648	6.882	0,04524	0,04524	4,72
I			13.099	13.800	0,04524	0,04524	2,61		14.383	7.855	0,04524	0,04524	4,17		16.648	4.029	0,04524	0,04524	8,07
S	S	00547	0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		20.342	668	0,04524	0,04524	48,13
I			4.142	4.727	0,04524	0,04524	7,81		28.837	2.470	0,04524	0,04524	12,68		20.342	943	0,04524	0,04524	34,09
P	S	00550	25.602	15.741	0,04524	0,04524	2,01	00551	35.762	164	0,04524	0,04524	NS	00552	27.404	8.329	0,04524	0,04524	3,78
I			0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		27.404	4.346	0,04524	0,04524	7,24

Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _d r	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _d r	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _d r	CS
			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
S	S		16.86 4	4.090	0,045 24	0,045 24	7,94		48.83 7	3.540	0,045 24	0,045 24	8,30		15.20 9	169	0,045 24	0,045 24	NS
	I		16.86 4	288	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-		15.20 9	1.549	0,045 24	0,045 24	21,08
P	S	00553	13.63 6	296	0,045 24	0,045 24	NS	00554	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00555	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		13.63 6	8.048	0,045 24	0,045 24	4,08		-9.120	13.96 6	0,045 24	0,045 24	2,73		-9.299	15.86 8	0,045 24	0,045 24	2,41
S	S		9.592	819	0,045 24	0,045 24	40,5 2		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		6.322	1.552	0,045 24	0,045 24	21,5 9		30.27 6	1.763	0,045 24	0,045 24	17,6 9		11.11 9	1.875	0,045 24	0,045 24	17,62
P	S	00556	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00557	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00558	13.24 5	1.094	0,045 24	0,045 24	30,01
	I		-6.828	16.05 7	0,045 24	0,045 24	2,36		14.35 7	9.822	0,045 24	0,045 24	3,33		13.24 5	7.884	0,045 24	0,045 24	4,16
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		8.899	251	0,045 24	0,045 24	NS
	I		-2.785	4.566	0,045 24	0,045 24	8,23		41.10 7	2.756	0,045 24	0,045 24	10,9 3		7.587	17	0,045 24	0,045 24	NS
P	S	00559	14.16 9	7.225	0,045 24	0,045 24	4,53	00560	14.38 1	15.04 1	0,045 24	0,045 24	2,18	01722	25.81 5	18.67 3	0,045 24	0,045 24	1,69
	I		14.16 9	4.486	0,045 24	0,045 24	7,30		14.38 1	175	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		22.07 2	1.288	0,045 24	0,045 24	24,8 3		16.67 5	222	0,045 24	0,045 24	NS		7.100	5.305	0,045 24	0,045 24	6,30
	I		22.07 2	1.189	0,045 24	0,045 24	26,9 0		14.48 6	1.375	0,045 24	0,045 24	23,7 9		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	01723	11.61 9	21.89 3	0,045 24	0,045 24	1,65	01724	9.037	20.17 2	0,045 24	0,045 24	1,65	01725	17.24 8	18.48 0	0,045 24	0,045 24	1,76
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		9.594	6.673	0,045 24	0,045 24	4,97		4.077	5.694	0,045 24	0,045 24	5,92		11.15 5	6.355	0,045 24	0,045 24	5,20
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	01726	15.54 8	11.35 0	0,045 24	0,045 24	2,87	01727	17.27 5	1.084	0,045 24	0,045 24	29,9 3	01728	7.119	12.64 5	0,045 24	0,045 24	2,64
	I		15.54 8	2.836	0,045 24	0,045 24	11,5 0		17.27 5	8.046	0,045 24	0,045 24	4,03		7.119	1.529	0,045 24	0,045 24	21,86
S	S		6.346	3.707	0,045 24	0,045 24	9,04		9.140	82	0,045 24	0,045 24	NS		5.156	3.565	0,045 24	0,045 24	9,43
	I		6.346	1.327	0,045 24	0,045 24	25,2 4		11.58 0	131	0,045 24	0,045 24	NS		5.156	498	0,045 24	0,045 24	67,50
P	S	01729	9.129	1.074	0,045 24	0,045 24	30,9 4	01730	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01731	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		9.129	7.791	0,045 24	0,045 24	4,27		196	14.85 2	0,045 24	0,045 24	2,51		-3.454	16.31 3	0,045 24	0,045 24	2,31
S	S		6.459	316	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		6.459	2.479	0,045 24	0,045 24	13,5 1		98	5.148	0,045 24	0,045 24	7,24		-358	5.008	0,045 24	0,045 24	7,45
P	S	01732	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01733	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01734	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		10.71 6	14.28 3	0,045 24	0,045 24	2,54		7.546	16.66 2	0,045 24	0,045 24	2,20		3.499	11.59 1	0,045 24	0,045 24	3,19
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		2.451	3.896	0,045 24	0,045 24	9,51		1.714	5.199	0,045 24	0,045 24	7,14		957	4.081	0,045 24	0,045 24	9,12
P	S	01735	10.67 9	6.640	0,045 24	0,045 24	4,98	01736	14.06 8	5.020	0,045 24	0,045 24	6,53	01737	6.153	17.65 7	0,045 24	0,045 24	1,90
	I		10.67 9	5.108	0,045 24	0,045 24	6,48		14.06 8	5.017	0,045 24	0,045 24	6,53		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		4.236	1.373	0,045 24	0,045 24	24,5 5		12.27 6	1.828	0,045 24	0,045 24	18,0 1		5.038	8.741	0,045 24	0,045 24	4,21
	I		4.236	1.776	0,045 24	0,045 24	18,9 8		12.27 6	1.477	0,045 24	0,045 24	22,2 9		0	0	0,045 24	0,045 24	-
Piano Terra			Soletta P12-P11-P13-P14																
P	S	00004	14.03 6	31.22 7	0,045 24	0,045 24	1,15	00005	15.28 6	29.17 6	0,045 24	0,045 24	1,23	00039	-8.414	25.68 2	0,045 24	0,045 24	1,48
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		3.026	13.46 2	0,045 24	0,045 24	2,75		45.89 5	13.19 5	0,045 24	0,045 24	2,25		-5.914	13.07 8	0,045 24	0,045 24	2,89
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00040	-6.889	26.75 9	0,045 24	0,045 24	1,42	00514	-4.833	30.44 4	0,045 24	0,045 24	1,24	00515	4.150	28.44 7	0,045 24	0,045 24	1,30
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		46.66 7	9.091	0,045 24	0,045 24	3,25		1.219	13.82 7	0,045 24	0,045 24	2,69		3.938	14.81 5	0,045 24	0,045 24	2,49
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-

Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _d r	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _d r	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _d r	CS
			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
P	S	00516	9.634	32.19	0,045	0,045	1,13	00517	40.84	1.838	0,045	0,045	16,4	00518	31.69	3.981	0,045	0,045	7,80
I			0	0	0,045	0,045	-		36.50	537	0,045	0,045	56,9		31.69	5.855	0,045	0,045	5,30
S	S	00516	10.40	12.68	0,045	0,045	2,61		22.06	439	0,045	0,045	72,8		26.81	2.907	0,045	0,045	10,84
I			0	0	0,045	0,045	-		16.63	46	0,045	0,045	NS		20.30	812	0,045	0,045	39,60
P	S	00519	0	0	0,045	0,045	-	00520	0	0	0,045	0,045	-	00521	0	0	0,045	0,045	-
I			33.24	7.276	0,045	0,045	4,25		13.77	13.01	0,045	0,045	2,77		13.95	14.41	0,045	0,045	2,50
S	S	00519	37.44	920	0,045	0,045	33,1		0	0	0,045	0,045	-		0	0	0,045	0,045	-
I			37.44	1.471	0,045	0,045	20,7		5.679	5.261	0,045	0,045	6,99		31.51	3.318	0,045	0,045	9,36
P	S	00522	0	0	0,045	0,045	-	00523	0	0	0,045	0,045	-	00524	20.82	6.794	0,045	0,045	4,73
I			15.93	11.89	0,045	0,045	3,01		28.21	7.204	0,045	0,045	4,36		20.82	3.584	0,045	0,045	8,96
S	S	00522	0	0	0,045	0,045	-		0	0	0,045	0,045	-		27.61	911	0,045	0,045	34,52
I			31.89	2.758	0,045	0,045	11,2		9.690	2.956	0,045	0,045	11,2		35.21	2.083	0,045	0,045	14,74
P	S	00525	24.43	12.75	0,045	0,045	2,49	00526	8.012	29.97	0,045	0,045	1,22	00527	4.728	26.67	0,045	0,045	1,38
I			0	0	0,045	0,045	-		0	0	0,045	0,045	-		0	0	0,045	0,045	-
S	S	00525	23.83	4.784	0,045	0,045	6,65		4.006	17.60	0,045	0,045	2,10		4.713	16.84	0,045	0,045	2,19
I			23.83	870	0,045	0,045	36,5		0	0	0,045	0,045	-		0	0	0,045	0,045	-
P	S	00528	-973	28.77	0,045	0,045	1,30	00529	33.70	1.217	0,045	0,045	25,3	00530	18.01	6.758	0,045	0,045	4,79
I			0	0	0,045	0,045	-		22.45	742	0,045	0,045	43,0		18.01	4.966	0,045	0,045	6,52
S	S	00528	-3.453	16.68	0,045	0,045	2,25		19.87	4.491	0,045	0,045	7,17		34.87	3.871	0,045	0,045	7,94
I			0	0	0,045	0,045	-		0	0	0,045	0,045	-		19.76	94	0,045	0,045	NS
P	S	00531	13.70	1.350	0,045	0,045	24,2	00532	0	0	0,045	0,045	-	00533	0	0	0,045	0,045	-
I			24.13	5.537	0,045	0,045	5,74		33.10	7.581	0,045	0,045	4,08		-7.915	14.65	0,045	0,045	2,60
S	S	00531	6.433	197	0,045	0,045	NS		0	0	0,045	0,045	-		0	0	0,045	0,045	-
I			10.52	1.900	0,045	0,045	17,4		3.168	3.146	0,045	0,045	10,7		37.70	3.018	0,045	0,045	10,09
P	S	00534	0	0	0,045	0,045	-	00535	0	0	0,045	0,045	-	00536	-889	2.387	0,045	0,045	14,32
I			-7.953	12.83	0,045	0,045	2,96		16.96	7.955	0,045	0,045	4,08		-889	6.749	0,045	0,045	5,07
S	S	00534	0	0	0,045	0,045	-		0	0	0,045	0,045	-		0	0	0,045	0,045	-
I			-3.816	4.757	0,045	0,045	7,92		-4.246	5.950	0,045	0,045	6,34		35.81	3.001	0,045	0,045	10,21
P	S	00537	5.076	8.721	0,045	0,045	3,86	00538	15.59	14.64	0,045	0,045	2,23	01706	11.51	21.56	0,045	0,045	1,68
I			5.076	3.003	0,045	0,045	11,2		0	0	0,045	0,045	-		0	0	0,045	0,045	-
S	S	00537	35.73	2.659	0,045	0,045	11,5		17.23	4.358	0,045	0,045	7,45		8.268	7.852	0,045	0,045	4,24
I			35.73	853	0,045	0,045	35,9		17.23	1.680	0,045	0,045	19,3		0	0	0,045	0,045	-
P	S	01707	10.96	19.44	0,045	0,045	1,87	01708	5.644	18.53	0,045	0,045	1,81	01709	-6.071	20.23	0,045	0,045	1,87
I			0	0	0,045	0,045	-		0	0	0,045	0,045	-		0	0	0,045	0,045	-
S	S	01707	16.44	8.420	0,045	0,045	3,86		-3.581	9.858	0,045	0,045	3,82		5.961	8.049	0,045	0,045	4,17
I			0	0	0,045	0,045	-		0	0	0,045	0,045	-		0	0	0,045	0,045	-
P	S	01710	9.688	10.10	0,045	0,045	3,28	01711	11.63	11.67	0,045	0,045	2,82	01712	3.773	593	0,045	0,045	56,91
I			9.688	2.554	0,045	0,045	12,9		11.63	2.193	0,045	0,045	15,0		3.773	7.387	0,045	0,045	4,57
S	S	01710	8.410	4.660	0,045	0,045	7,15		6.911	4.991	0,045	0,045	6,70		0	0	0,045	0,045	-
I			8.410	1.487	0,045	0,045	22,3		6.911	1.013	0,045	0,045	33,0		7.079	3.510	0,045	0,045	9,52
P	S	01713	0	0	0,045	0,045	-	01714	14.12	1.211	0,045	0,045	27,0	01715	0	0	0,045	0,045	-
I			-3.928	13.36	0,045	0,045	2,82		14.12	6.726	0,045	0,045	4,87		6.123	13.65	0,045	0,045	2,69

Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		10.20 5	259	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-957	5.692	0,045 24	0,045 24	6,57		10.20 5	2.759	0,045 24	0,045 24	12,0 1		2.260	6.668	0,045 24	0,045 24	5,56
P	S	01716	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01717	6.425	908	0,045 24	0,045 24	36,8 8	01718	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-277	13.58 1	0,045 24	0,045 24	2,75		6.425	6.945	0,045 24	0,045 24	4,82		9.779	13.33 8	0,045 24	0,045 24	2,73
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-413	157	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-17	6.477	0,045 24	0,045 24	5,76		1.034	2.787	0,045 24	0,045 24	12,2 0		3.299	5.947	0,045 24	0,045 24	6,22
P	S	01719	8.878	597	0,045 24	0,045 24	55,7 0	01720	7.225	11.03 5	0,045 24	0,045 24	3,03	01721	13.10 2	9.660	0,045 24	0,045 24	3,40
	I		8.878	7.083	0,045 24	0,045 24	4,70		7.225	2.509	0,045 24	0,045 24	13,3 2		13.10 2	1.908	0,045 24	0,045 24	17,22
S	S		3.408	89	0,045 24	0,045 24	NS		1.617	4.956	0,045 24	0,045 24	6,85		14.20 8	5.178	0,045 24	0,045 24	6,32
	I		8.718	3.405	0,045 24	0,045 24	9,77		1.617	794	0,045 24	0,045 24	42,7 6		14.20 8	844	0,045 24	0,045 24	38,79
Piano Terra Soletta P14-P13-P15-P16																			
P	S	00005	21.66 3	36.68 9	0,090 48	0,090 48	2,51	00006	15.36 9	37.97 0	0,090 48	0,090 48	2,39	00038	-3.683	31.43 3	0,045 24	0,045 24	1,20
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		34.81 6	6.762	0,045 24	0,045 24	4,55		25.95 2	5.843	0,045 24	0,045 24	5,41		42.54 8	3.774	0,045 24	0,045 24	7,95
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00039	-8.915	32.47 6	0,045 24	0,045 24	1,17	00526	9.602	40.75 2	0,090 48	0,090 48	2,14	00527	3.018	37.11 8	0,090 48	0,090 48	2,54
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		17.80 2	4.707	0,045 24	0,045 24	6,88		3.344	9.373	0,045 24	0,045 24	3,95		2.689	9.385	0,045 24	0,045 24	3,95
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00528	-2.698	35.21 5	0,090 48	0,090 48	2,82	00561	-1.114	35.78 5	0,090 48	0,090 48	2,73	00562	828	37.25 6	0,090 48	0,090 48	2,53
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		-748	9.647	0,045 24	0,045 24	3,87		-442	9.272	0,045 24	0,045 24	4,03		2.361	8.217	0,045 24	0,045 24	4,51
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00563	7.403	40.68 2	0,090 48	0,090 48	2,16	00586	27.05 7	17.94 7	0,045 24	0,045 24	1,76	00587	31.09 8	7.993	0,045 24	0,045 24	3,89
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		27.05 7	318	0,045 24	0,045 24	99,0 6		31.09 8	6.405	0,045 24	0,045 24	4,86
S	S		4.789	9.781	0,045 24	0,045 24	3,77		14.87 0	338	0,045 24	0,045 24	96,6 8		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		6.313	750	0,045 24	0,045 24	44,67
P	S	00588	34.91 0	156	0,045 24	0,045 24	NS	00589	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00590	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		34.91 0	9.389	0,045 24	0,045 24	3,27		17.30 6	15.59 3	0,045 24	0,045 24	2,29		16.96 4	18.83 2	0,045 24	0,045 24	1,90
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		8.684	352	0,045 24	0,045 24	94,5 3		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		11.72 6	870	0,045 24	0,045 24	37,9 1		6.203	227	0,045 24	0,045 24	NS		28.27 7	1.029	0,045 24	0,045 24	30,50
P	S	00591	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00592	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00593	56.71 9	1.749	0,045 24	0,045 24	16,35
	I		13.65 4	17.09 8	0,045 24	0,045 24	2,11		39.06 7	9.405	0,045 24	0,045 24	3,23		56.29 3	5.880	0,045 24	0,045 24	4,87
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		1.150	2.454	0,045 24	0,045 24	15,15
	I		6.273	1.273	0,045 24	0,045 24	26,3 2		8.926	1.288	0,045 24	0,045 24	25,8 2		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00594	53.72 1	17.90 9	0,045 24	0,045 24	1,61	00595	28.41 4	19.20 4	0,045 24	0,045 24	1,63	00596	7.043	10.13 2	0,045 24	0,045 24	3,30
	I		53.72 1	224	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-		7.043	4.894	0,045 24	0,045 24	6,83
S	S		15.15 7	415	0,045 24	0,045 24	78,6 8		1.926	785	0,045 24	0,045 24	43,2 1		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		15.15 7	315	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-		14.29 8	1.347	0,045 24	0,045 24	24,30
P	S	00597	9.434	1.818	0,045 24	0,045 24	18,2 6	00598	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00599	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		9.434	9.192	0,045 24	0,045 24	3,61		-5.361	13.55 7	0,045 24	0,045 24	2,79		-6.741	17.89 0	0,045 24	0,045 24	2,12
S	S		1.619	649	0,045 24	0,045 24	52,3 1		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		18.43 6	1.630	0,045 24	0,045 24	19,8 4		21.60 6	850	0,045 24	0,045 24	37,68

Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed} [N]	M _{Ed} [N·m]	A _s [cm ² /cm]	A _{dr} [cm ² /cm]	CS	Nodo	N _{Ed} [N]	M _{Ed} [N·m]	A _s [cm ² /cm]	A _{dr} [cm ² /cm]	CS	Nodo	N _{Ed} [N]	M _{Ed} [N·m]	A _s [cm ² /cm]	A _{dr} [cm ² /cm]	CS	
P	S	00600	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00601	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00602	11.12 8	1.690	0,045 24	0,045 24	19,55	
I			-9.443	18.18 4	0,045 24	0,045 24	2,10		-8.473	15.09 4	0,045 24	0,045 24	2,52		11.12 8	7.974	0,045 24	0,045 24	4,14	
S	S			25.18 6	555	0,045 24	0,045 24	57,0 9		0	0	0,045 24	0,045 24	-		35.40 7	1.149	0,045 24	0,045 24	26,71
I			25.18 6	240	0,045 24	0,045 24	NS		13.36 0	1.033	0,045 24	0,045 24	31,7 8		0	0	0,045 24	0,045 24	-	
P	S	00603	8.442	10.10 7	0,045 24	0,045 24	3,29	00604	21.45 2	20.06 2	0,045 24	0,045 24	1,60	01753	24.53 1	22.40 8	0,045 24	0,045 24	1,42	
I			8.442	5.437	0,045 24	0,045 24	6,12		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-	
S	S			16.69 0	1.625	0,045 24	0,045 24	20,0 0		17.10 1	428	0,045 24	0,045 24	75,8 5		4.355	3.851	0,045 24	0,045 24	8,75
I			0	0	0,045 24	0,045 24	-		13.08 1	196	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-	
P	S	01754	31.26 1	22.40 2	0,045 24	0,045 24	1,39	01755	-2.366	25.40 5	0,045 24	0,045 24	1,48	01756	6.964	23.76 2	0,045 24	0,045 24	1,41	
I				0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S			5.487	3.401	0,045 24	0,045 24	9,87		8.936	4.403	0,045 24	0,045 24	7,55		-2.381	4.716	0,045 24	0,045 24	7,96
I			0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-	
P	S	01757	10.45 1	4.136	0,045 24	0,045 24	8,00	01758	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01759	0	0	0,045 24	0,045 24	-	
I				10.45 1	7.794	0,045 24	0,045 24	4,25		-3.588	16.91 5	0,045 24	0,045 24	2,22		-1.813	16.79 1	0,045 24	0,045 24	2,23
S	S			1.208	54	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
I			3.745	707	0,045 24	0,045 24	47,7 3		10.02 8	1.189	0,045 24	0,045 24	27,8 8		-251	2.115	0,045 24	0,045 24	17,64	
P	S	01760	7.190	3.020	0,045 24	0,045 24	11,0 7	01761	14.53 8	19.65 5	0,045 24	0,045 24	1,66	01762	13.69 9	12.43 2	0,045 24	0,045 24	2,64	
I				7.190	8.019	0,045 24	0,045 24	4,17		0	0	0,045 24	0,045 24	-		13.69 9	3.064	0,045 24	0,045 24	10,70
S	S			1.870	278	0,045 24	0,045 24	NS		3.861	3.272	0,045 24	0,045 24	10,3 1		3.507	2.017	0,045 24	0,045 24	16,74
I			1.870	1.031	0,045 24	0,045 24	32,9 1		2.406	78	0,045 24	0,045 24	NS		3.507	525	0,045 24	0,045 24	64,33	
P	S	01763	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01764	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01765	0	0	0,045 24	0,045 24	-	
I				13.34 6	9.978	0,045 24	0,045 24	3,29		5.942	18.42 1	0,045 24	0,045 24	1,99		6.742	13.22 9	0,045 24	0,045 24	2,77
S	S			0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
I			-102	1.852	0,045 24	0,045 24	20,1 4		382	2.737	0,045 24	0,045 24	13,6 1		658	2.190	0,045 24	0,045 24	17,00	
P	S	01766	21.49 2	8.614	0,045 24	0,045 24	3,72	01767	24.71 1	5.911	0,045 24	0,045 24	5,37	01768	0	0	0,045 24	0,045 24	-	
I				21.49 2	4.295	0,045 24	0,045 24	7,46		24.71 1	6.356	0,045 24	0,045 24	4,99		12.88 4	14.93 6	0,045 24	0,045 24	2,42
S	S			2.975	1.186	0,045 24	0,045 24	28,5 2		2.918	687	0,045 24	0,045 24	49,2 4		0	0	0,045 24	0,045 24	-
I			2.975	783	0,045 24	0,045 24	43,2 0		2.918	779	0,045 24	0,045 24	43,4 2		560	1.381	0,045 24	0,045 24	26,97	
Piano Terra		Soletta P16-P15-P17-P18																		
P	S	00006	17.81 2	38.89 1	0,090 48	0,090 48	2,28	00038	-6.023	33.90 5	0,045 24	0,045 24	1,12	00122	6.042	34.37 7	0,045 24	0,045 24	1,07	
I				0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		31.81 4	5.514	0,045 24	0,045 24	5,63		39.23 2	3.984	0,045 24	0,045 24	7,61		19.26 7	4.583	0,045 24	0,045 24	7,04	
I			0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-	
P	S	00124	-2.516	38.45 5	0,090 48	0,090 48	2,41	00561	-1.364	37.07 0	0,090 48	0,090 48	2,57	00562	2.225	36.51 4	0,090 48	0,090 48	2,62	
I				0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		23.89 9	5.475	0,045 24	0,045 24	5,81		-1.033	9.227	0,045 24	0,045 24	4,05		2.932	8.467	0,045 24	0,045 24	4,37	
I			0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-	
P	S	00563	7.449	40.24 9	0,090 48	0,090 48	2,19	00564	27.14 3	18.30 4	0,045 24	0,045 24	1,72	00565	28.44 5	7.184	0,045 24	0,045 24	4,37	
I				0	0	0,045 24	0,045 24	-		17.27 4	113	0,045 24	0,045 24	NS		28.44 5	5.991	0,045 24	0,045 24	5,24
S	S		5.151	8.976	0,045 24	0,045 24	4,10		0	0	0,045 24	0,045 24	-		6.502	1.582	0,045 24	0,045 24	21,17	
I			0	0	0,045 24	0,045 24	-		8.393	588	0,045 24	0,045 24	56,6 4		0	0	0,045 24	0,045 24	-	
P	S	00566	34.96 3	93	0,045 24	0,045 24	NS	00567	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00568	0	0	0,045 24	0,045 24	-	
I				34.96 3	9.713	0,045 24	0,045 24	3,16		7.969	15.85 0	0,045 24	0,045 24	2,31		7.402	18.57 4	0,045 24	0,045 24	1,97

Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{dr}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{dr}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{dr}	CS
			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		1.845	208	0,045 24	0,045 24	NS
	I		4.418	1.235	0,045 24	0,045 24	27,2 7		455	923	0,045 24	0,045 24	40,3 6		1.845	26	0,045 24	0,045 24	NS
P	S	00569	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00570	34.47 8	127	0,045 24	0,045 24	NS	00571	31.70 9	353	0,045 24	0,045 24	87,96
	I		5.513	15.96 9	0,045 24	0,045 24	2,30		34.47 8	9.346	0,045 24	0,045 24	3,29		46.36 5	6.119	0,045 24	0,045 24	4,84
S	S		10.92 1	19	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-		10.04 6	1.436	0,045 24	0,045 24	23,08
	I		14.80 3	577	0,045 24	0,045 24	56,6 5		21.61 8	1.630	0,045 24	0,045 24	19,6 5		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00572	37.02 4	329	0,045 24	0,045 24	92,8 0	00573	1.655	38.92 2	0,090 48	0,090 48	2,35	00574	6.660	42.89 1	0,090 48	0,090 48	1,98
	I		13.06 7	119	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		16.10 8	285	0,045 24	0,045 24	NS		-413	10.03 4	0,045 24	0,045 24	3,72		4.206	7.716	0,045 24	0,045 24	4,78
	I		16.10 8	163	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00575	7.798	38.08 8	0,090 48	0,090 48	2,41	00576	29.88 0	21.83 0	0,045 24	0,045 24	1,43	00577	19.68 3	10.51 4	0,045 24	0,045 24	3,06
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		19.68 3	5.178	0,045 24	0,045 24	6,22
S	S		-2.121	9.242	0,045 24	0,045 24	4,06		31.40 3	1.645	0,045 24	0,045 24	18,8 9		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		24.79 8	1.232	0,045 24	0,045 24	25,75
P	S	00578	16.93 6	2.279	0,045 24	0,045 24	14,2 5	00579	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00580	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		16.93 6	9.171	0,045 24	0,045 24	3,54		3.607	13.26 7	0,045 24	0,045 24	2,79		896	18.41 8	0,045 24	0,045 24	2,02
S	S		1.719	274	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-		1.886	370	0,045 24	0,045 24	91,69
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-198	2.460	0,045 24	0,045 24	15,1 7		1.886	315	0,045 24	0,045 24	NS
P	S	00581	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00582	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00583	23.09 5	1.866	0,045 24	0,045 24	17,09
	I		826	18.17 4	0,045 24	0,045 24	2,05		-815	13.52 4	0,045 24	0,045 24	2,76		23.09 5	9.301	0,045 24	0,045 24	3,43
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-717	1.135	0,045 24	0,045 24	32,92
	I		6.659	1.127	0,045 24	0,045 24	29,7 0		-40	2.397	0,045 24	0,045 24	15,5 6		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00584	18.74 7	10.44 3	0,045 24	0,045 24	3,09	00585	44.49 0	735	0,045 24	0,045 24	40,5 5	01738	23.61 8	23.28 8	0,045 24	0,045 24	1,37
	I		18.74 7	4.908	0,045 24	0,045 24	6,58		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		8.669	759	0,045 24	0,045 24	43,8 4		5.690	3.265	0,045 24	0,045 24	10,28
	I		8.410	784	0,045 24	0,045 24	42,4 8		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	01739	25.73 5	24.30 4	0,045 24	0,045 24	1,30	01740	6.951	27.64 0	0,045 24	0,045 24	1,33	01741	14.69 3	24.96 5	0,045 24	0,045 24	1,31
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		7.024	3.232	0,045 24	0,045 24	10,3 4		6.869	3.659	0,045 24	0,045 24	9,14		6.353	4.325	0,045 24	0,045 24	7,75
	I		7.024	40	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	01742	4.271	21.45 5	0,045 24	0,045 24	1,57	01743	9.695	3.789	0,045 24	0,045 24	8,76	01744	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		9.695	8.139	0,045 24	0,045 24	4,08		2.979	16.70 7	0,045 24	0,045 24	2,22
S	S		2.347	3.609	0,045 24	0,045 24	9,39		104	93	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		1.439	1.017	0,045 24	0,045 24	33,4 0		-136	2.029	0,045 24	0,045 24	18,39
P	S	01745	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01746	8.884	2.950	0,045 24	0,045 24	11,2 7	01747	12.52 0	20.05 4	0,045 24	0,045 24	1,64
	I		3.317	17.06 0	0,045 24	0,045 24	2,17		8.884	8.239	0,045 24	0,045 24	4,04		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		584	74	0,045 24	0,045 24	NS		4.663	3.161	0,045 24	0,045 24	10,65
	I		106	2.228	0,045 24	0,045 24	16,7 3		584	1.042	0,045 24	0,045 24	32,6 8		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	01748	24.07 2	12.74 0	0,045 24	0,045 24	2,50	01749	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01750	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		24.07 2	3.461	0,045 24	0,045 24	9,19		23.62 0	9.960	0,045 24	0,045 24	3,20		5.736	18.17 3	0,045 24	0,045 24	2,02
S	S		4.459	1.832	0,045 24	0,045 24	18,3 8		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		4.459	196	0,045 24	0,045 24	NS		275	1.418	0,045 24	0,045 24	26,2 8		175	1.747	0,045 24	0,045 24	21,34

Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
P	S	01751	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01752	25.24 9	10.42 1	0,045 24	0,045 24	3,04						
	I		25.01 2	10.23 4	0,045 24	0,045 24	3,10		25.24 9	4.535	0,045 24	0,045 24	6,98						
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		2.126	913	0,045 24	0,045 24	37,1 3						
	I		-118	1.480	0,045 24	0,045 24	25,2 1		1.280	387	0,045 24	0,045 24	87,8 1						
Piano Terra																			
Soletta P18-P17-P19-P20																			
P	S	00122	6.514	45.32 2	0,090 48	0,090 48	1,82	00123	-12.54 9	48.59 2	0,090 48	0,090 48	1,69	00124	2.748	47.38 2	0,090 48	0,090 48	1,71
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		43.05 0	4.969	0,045 24	0,045 24	6,03		23.82 6	5.718	0,045 24	0,045 24	5,56		29.48 2	5.473	0,045 24	0,045 24	5,71
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00125	13.60 9	45.26 8	0,090 48	0,090 48	1,80	00573	-3.798	51.38 5	0,090 48	0,090 48	1,53	00574	-3.182	46.98 2	0,090 48	0,090 48	1,75
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		36.53 8	5.310	0,045 24	0,045 24	5,76		360	11.03 4	0,045 24	0,045 24	3,38		1.860	11.02 2	0,045 24	0,045 24	3,37
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00575	86	48.95 9	0,090 48	0,090 48	1,63	00784	8.620	49.60 9	0,090 48	0,090 48	1,58	00785	-1.567	47.70 8	0,090 48	0,090 48	1,70
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		-3.119	11.81 7	0,045 24	0,045 24	3,18		-4.824	11.80 5	0,045 24	0,045 24	3,20		-765	10.60 8	0,045 24	0,045 24	3,52
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00786	-9.873	51.79 2	0,090 48	0,090 48	1,53	00812	725	25.96 9	0,045 24	0,045 24	1,43	00813	30.28 9	11.26 3	0,045 24	0,045 24	2,77
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		30.28 9	3.021	0,045 24	0,045 24	10,32
S	S		33	11.75 6	0,045 24	0,045 24	3,17		11.54 9	210	0,045 24	0,045 24	NS		-222	1.656	0,045 24	0,045 24	22,53
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		13.58 2	330	0,045 24	0,045 24	99,4 0		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00814	16.78 9	2.474	0,045 24	0,045 24	13,1 3	00815	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00816	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		19.31 2	8.448	0,045 24	0,045 24	3,82		-4.648	18.23 5	0,045 24	0,045 24	2,07		-7.343	24.05 2	0,045 24	0,045 24	1,58
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		6.525	96	0,045 24	0,045 24	NS		1.915	23	0,045 24	0,045 24	NS
	I		11.22 2	1.144	0,045 24	0,045 24	28,8 7		6.525	549	0,045 24	0,045 24	60,9 9		1.915	416	0,045 24	0,045 24	81,55
P	S	00817	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00818	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00819	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-5.906	25.52 3	0,045 24	0,045 24	1,48		-9.838	24.06 5	0,045 24	0,045 24	1,59		-7.776	17.94 5	0,045 24	0,045 24	2,12
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		1.461	46	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-606	1.503	0,045 24	0,045 24	24,8 5		1.461	253	0,045 24	0,045 24	NS		6.823	606	0,045 24	0,045 24	55,20
P	S	00820	21.08 0	430	0,045 24	0,045 24	74,6 0	00821	29.30 0	11.24 3	0,045 24	0,045 24	2,78	00822	22.96 9	22.48 9	0,045 24	0,045 24	1,42
	I		18.00 7	8.537	0,045 24	0,045 24	3,79		29.30 0	3.361	0,045 24	0,045 24	9,31		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-1.591	2.160	0,045 24	0,045 24	17,3 4		8.987	87	0,045 24	0,045 24	NS
	I		-406	2.622	0,045 24	0,045 24	14,2 4		0	0	0,045 24	0,045 24	-		8.987	600	0,045 24	0,045 24	55,41
P	S	00823	13.06 0	27.34 9	0,045 24	0,045 24	1,32	00824	18.09 1	11.72 0	0,045 24	0,045 24	2,76	00825	10.47 0	971	0,045 24	0,045 24	34,09
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		18.09 1	3.249	0,045 24	0,045 24	9,96		14.18 4	9.662	0,045 24	0,045 24	3,39
S	S		10.56 8	846	0,045 24	0,045 24	39,1 2		0	0	0,045 24	0,045 24	-		9.843	600	0,045 24	0,045 24	55,27
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		15.46 8	980	0,045 24	0,045 24	33,2 9		6.346	95	0,045 24	0,045 24	NS
P	S	00826	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00827	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00828	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		12.64 2	17.30 1	0,045 24	0,045 24	2,09		8.386	23.59 0	0,045 24	0,045 24	1,55		10.36 5	26.23 5	0,045 24	0,045 24	1,38
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		1.664	78	0,045 24	0,045 24	NS
	I		3.160	1.000	0,045 24	0,045 24	33,8 0		748	1.182	0,045 24	0,045 24	31,4 9		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00829	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00830	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00831	18.78 5	782	0,045 24	0,045 24	41,31
	I		6.906	23.68 6	0,045 24	0,045 24	1,55		7.588	17.29 5	0,045 24	0,045 24	2,12		18.78 5	9.754	0,045 24	0,045 24	3,31

Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _d	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _d	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _d	CS
			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		6.755	774	0,045 24	0,045 24	43,23
	I		426	1.146	0,045 24	0,045 24	32,5 1		3.558	1.211	0,045 24	0,045 24	27,8 8		4.905	75	0,045 24	0,045 24	NS
P	S	00832	25.28 4	11.58 1	0,045 24	0,045 24	2,73	00833	58.16 9	23.67 9	0,045 24	0,045 24	1,20	01913	2.169	33.79 9	0,090 48	0,090 48	3,02
	I		25.28 4	3.105	0,045 24	0,045 24	10,2 0		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		11.54 2	775	0,045 24	0,045 24	42,5 8		1.734	4.504	0,045 24	0,045 24	8,24
	I		11.20 9	896	0,045 24	0,045 24	36,8 7		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	01914	-5.471	34.44 8	0,090 48	0,090 48	2,95	01915	11.14 6	36.76 6	0,090 48	0,090 48	2,55	01916	3.862	36.62 8	0,090 48	0,090 48	2,60
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		4.773	3.916	0,045 24	0,045 24	8,59		4.450	4.688	0,045 24	0,045 24	7,18		-547	6.325	0,045 24	0,045 24	5,90
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	01917	1.026	28.05 8	0,090 48	0,090 48	4,49	01918	13.56 0	4.960	0,045 24	0,045 24	6,61	01919	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		13.56 0	7.263	0,045 24	0,045 24	4,52		3.444	19.54 4	0,045 24	0,045 24	1,89
S	S		820	4.332	0,045 24	0,045 24	8,59		1.498	401	0,045 24	0,045 24	84,7 0		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		1.498	698	0,045 24	0,045 24	48,6 6		172	1.921	0,045 24	0,045 24	19,41
P	S	01920	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01921	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01922	11.20 5	5.274	0,045 24	0,045 24	6,26
	I		4.183	25.64 4	0,045 24	0,045 24	1,44		5.015	19.11 6	0,045 24	0,045 24	1,93		11.20 5	6.906	0,045 24	0,045 24	4,78
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		496	423	0,045 24	0,045 24	80,52
	I		241	2.268	0,045 24	0,045 24	16,4 3		210	1.855	0,045 24	0,045 24	20,0 9		496	687	0,045 24	0,045 24	49,58
P	S	01923	6.706	29.12 0	0,090 48	0,090 48	4,08	01924	17.49 0	13.33 9	0,045 24	0,045 24	2,43	01925	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		17.49 0	1.690	0,045 24	0,045 24	19,1 9		16.23 1	11.03 6	0,045 24	0,045 24	2,95
S	S		-691	4.368	0,045 24	0,045 24	8,55		2.634	1.848	0,045 24	0,045 24	18,3 2		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-147	1.390	0,045 24	0,045 24	26,84
P	S	01926	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01927	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01928	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-2.113	24.25 6	0,045 24	0,045 24	1,55		-2.804	23.98 3	0,045 24	0,045 24	1,57		14.69 5	10.80 4	0,045 24	0,045 24	3,03
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-247	2.085	0,045 24	0,045 24	17,9 0		-283	2.080	0,045 24	0,045 24	17,9 4		-445	1.317	0,045 24	0,045 24	28,35
P	S	01929	10.60 5	13.80 2	0,045 24	0,045 24	2,40												
	I		10.60 5	1.133	0,045 24	0,045 24	29,2 1												
S	S		2.210	2.093	0,045 24	0,045 24	16,1 9												
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-												
Piano Terra			Soletta P20-P19-P21-P23																
P	S	00007	-5.810	45.46 8	0,090 48	0,090 48	1,85	00121	9.391	42.75 3	0,090 48	0,090 48	1,98	00123	-10.01 7	50.35 1	0,090 48	0,090 48	1,59
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		26.91 3	5.630	0,045 24	0,045 24	5,60		38.00 6	2.682	0,045 24	0,045 24	11,3 5		28.29 6	5.505	0,045 24	0,045 24	5,70
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00125	12.97 1	48.17 3	0,090 48	0,090 48	1,64	00784	6.106	52.15 5	0,090 48	0,090 48	1,47	00785	-3.701	50.06 5	0,090 48	0,090 48	1,59
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		40.82 2	5.066	0,045 24	0,045 24	5,95		-5.080	12.46 6	0,045 24	0,045 24	3,03		-436	11.33 6	0,045 24	0,045 24	3,29
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00786	-10.94 0	54.29 4	0,090 48	0,090 48	1,43	00787	-11.64 8	28.45 7	0,045 24	0,045 24	1,35	00788	16.82 3	12.61 3	0,045 24	0,045 24	2,58
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		16.82 3	2.153	0,045 24	0,045 24	15,09
S	S		-411	12.33 3	0,045 24	0,045 24	3,03		10.14 9	250	0,045 24	0,045 24	NS		-1.124	1.675	0,045 24	0,045 24	22,33
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		10.14 9	368	0,045 24	0,045 24	90,0 4		0	0	0,045 24	0,045 24	-

Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed} [N]	M _{Ed} [N·m]	A _s [cm ² /cm]	A _{df} [cm ² /cm]	CS	Nodo	N _{Ed} [N]	M _{Ed} [N·m]	A _s [cm ² /cm]	A _{df} [cm ² /cm]	CS	Nodo	N _{Ed} [N]	M _{Ed} [N·m]	A _s [cm ² /cm]	A _{df} [cm ² /cm]	CS
P	S	00789	9.161	3.273	0,045 24	0,045 24	10,1 5	00790	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00791	0	0	0,045 24	0,045 24	-
I	9.161		7.778	0,045 24	0,045 24	4,27	-9.606		17.17 3	0,045 24	0,045 24	2,22	-12.45 2		23.42 0	0,045 24	0,045 24	1,64	
S	S	00792	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00793	5.692	143	0,045 24	0,045 24	NS	00794	0	0	0,045 24	0,045 24	-
I	11.14 2		1.143	0,045 24	0,045 24	28,9 0	5.692		511	0,045 24	0,045 24	65,6 8	1.266		446	0,045 24	0,045 24	76,20	
P	S	00792	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00793	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00794	0	0	0,045 24	0,045 24	-
I	-8.548		25.43 7	0,045 24	0,045 24	1,50	-11.58 4		24.50 7	0,045 24	0,045 24	1,57	-8.297		18.85 0	0,045 24	0,045 24	2,02	
S	S	00795	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00796	900	63	0,045 24	0,045 24	NS	00797	0	0	0,045 24	0,045 24	-
I	-797		1.489	0,045 24	0,045 24	25,1 0	900		228	0,045 24	0,045 24	NS	6.783		636	0,045 24	0,045 24	52,60	
P	S	00795	11.77 1	1.662	0,045 24	0,045 24	19,8 4	00796	22.78 3	10.07 7	0,045 24	0,045 24	3,17	00797	20.30 5	21.07 5	0,045 24	0,045 24	1,53
I	11.77 1		9.206	0,045 24	0,045 24	3,58	22.78 3		4.328	0,045 24	0,045 24	7,37	0		0	0,045 24	0,045 24	-	
S	S	00798	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00799	-913	2.100	0,045 24	0,045 24	17,8 0	00800	10.46 1	57	0,045 24	0,045 24	NS
I	11.10 7		1.334	0,045 24	0,045 24	24,7 7	0		0	0,045 24	0,045 24	-	12.74 2		497	0,045 24	0,045 24	66,17	
P	S	00798	-8.358	48.54 9	0,090 48	0,090 48	1,68	00799	-3.431	44.54 5	0,090 48	0,090 48	1,90	00800	3.504	46.54 7	0,090 48	0,090 48	1,75
I	0		0	0,045 24	0,045 24	-	0		0	0,045 24	0,045 24	-	0		0	0,045 24	0,045 24	-	
S	S	00801	875	11.08 5	0,045 24	0,045 24	3,36	00802	465	9.999	0,045 24	0,045 24	3,73	00803	-3.128	11.26 9	0,045 24	0,045 24	3,34
I	0		0	0,045 24	0,045 24	-	0		0	0,045 24	0,045 24	-	0		0	0,045 24	0,045 24	-	
P	S	00801	40.05 7	22.06 9	0,045 24	0,045 24	1,37	00802	14.45 9	10.52 7	0,045 24	0,045 24	3,11	00803	6.893	87	0,045 24	0,045 24	NS
I	0		0	0,045 24	0,045 24	-	14.45 9		4.111	0,045 24	0,045 24	7,96	10.19 7		10.24 7	0,045 24	0,045 24	3,23	
S	S	00804	11.58 0	840	0,045 24	0,045 24	39,2 8	00805	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00806	9.325	566	0,045 24	0,045 24	58,68
I	0		0	0,045 24	0,045 24	-	15.41 6		934	0,045 24	0,045 24	34,9 3	6.413		148	0,045 24	0,045 24	NS	
P	S	00804	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00805	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00806	0	0	0,045 24	0,045 24	-
I	10.86 0		18.27 7	0,045 24	0,045 24	1,98	8.297		23.98 5	0,045 24	0,045 24	1,52	12.09 8		26.13 3	0,045 24	0,045 24	1,38	
S	S	00807	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00808	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00809	1.756	73	0,045 24	0,045 24	NS
I	2.649		957	0,045 24	0,045 24	35,3 7	723		1.223	0,045 24	0,045 24	30,4 4	0		0	0,045 24	0,045 24	-	
P	S	00807	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00808	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00809	18.58 0	1.716	0,045 24	0,045 24	18,84
I	8.845		23.10 8	0,045 24	0,045 24	1,58	12.68 5		16.13 2	0,045 24	0,045 24	2,24	18.58 0		9.089	0,045 24	0,045 24	3,56	
S	S	00810	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00808	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00809	6.718	831	0,045 24	0,045 24	40,27
I	815		1.092	0,045 24	0,045 24	34,0 8	1.070		1.685	0,045 24	0,045 24	22,0 7	0		0	0,045 24	0,045 24	-	
P	S	00810	36.18 7	537	0,045 24	0,045 24	57,0 1	00811	53.84 0	25.05 3	0,045 24	0,045 24	1,15	01896	-5.456	36.49 8	0,090 48	0,090 48	2,66
I	26.66 9		2.110	0,045 24	0,045 24	14,9 5	0		0	0,045 24	0,045 24	-	0		0	0,045 24	0,045 24	-	
S	S	01897	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01898	10.18 8	796	0,045 24	0,045 24	41,6 2	01899	480	4.886	0,045 24	0,045 24	7,62
I	14.58 2		699	0,045 24	0,045 24	46,7 9	0		0	0,045 24	0,045 24	-	0		0	0,045 24	0,045 24	-	
P	S	01897	-2.966	31.62 7	0,090 48	0,090 48	3,48	01898	6.734	34.12 1	0,090 48	0,090 48	2,95	01899	9.903	39.46 2	0,090 48	0,090 48	2,26
I	0		0	0,045 24	0,045 24	-	0		0	0,045 24	0,045 24	-	0		0	0,045 24	0,045 24	-	
S	S	01900	5.622	3.775	0,045 24	0,045 24	8,89	01901	-1.766	5.809	0,045 24	0,045 24	6,45	01902	-3.320	6.651	0,045 24	0,045 24	5,65
I	0		0	0,045 24	0,045 24	-	0		0	0,045 24	0,045 24	-	0		0	0,045 24	0,045 24	-	
P	S	01900	4.655	30.75 8	0,090 48	0,090 48	3,64	01901	12.36 4	6.026	0,045 24	0,045 24	5,46	01902	0	0	0,045 24	0,045 24	-
I	0		0	0,045 24	0,045 24	-	12.36 4		6.476	0,045 24	0,045 24	5,08	4.441		18.57 2	0,045 24	0,045 24	1,99	
S	S	01903	-390	4.682	0,045 24	0,045 24	7,97	01904	1.297	449	0,045 24	0,045 24	75,6 8	01905	0	0	0,045 24	0,045 24	-
I	0		0	0,045 24	0,045 24	-	1.297		610	0,045 24	0,045 24	55,7 1	259		1.882	0,045 24	0,045 24	19,80	
P	S	01903	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01904	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01905	9.567	4.279	0,045 24	0,045 24	7,76
I	4.183		25.56 0	0,045 24	0,045 24	1,44	4.005		19.93 3	0,045 24	0,045 24	1,85	9.567		7.647	0,045 24	0,045 24	4,34	

Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _d	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _d	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _d	CS
			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		827	355	0,045 24	0,045 24	95,85
	I		324	2.266	0,045 24	0,045 24	16,4 5		256	1.884	0,045 24	0,045 24	19,7 8		827	732	0,045 24	0,045 24	46,49
P	S	01906	3.270	26.55 2	0,045 24	0,045 24	1,39	01907	10.89 7	14.64 1	0,045 24	0,045 24	2,26	01908	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		10.89 7	746	0,045 24	0,045 24	44,3 2		10.50 3	10.48 8	0,045 24	0,045 24	3,16
S	S		10	4.048	0,045 24	0,045 24	9,21		2.609	2.050	0,045 24	0,045 24	16,5 2		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-371	1.321	0,045 24	0,045 24	28,26
P	S	01909	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01910	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01911	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-4.386	23.73 1	0,045 24	0,045 24	1,59		-4.041	24.35 4	0,045 24	0,045 24	1,55		7.888	11.31 6	0,045 24	0,045 24	2,95
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-305	2.066	0,045 24	0,045 24	18,0 7		-307	2.095	0,045 24	0,045 24	17,8 2		-311	1.383	0,045 24	0,045 24	26,99
P	S	01912	6.722	12.59 0	0,045 24	0,045 24	2,66												
	I		6.722	2.135	0,045 24	0,045 24	15,6 7												
S	S		2.545	1.967	0,045 24	0,045 24	17,2 2												
	I		1.074	35	0,045 24	0,045 24	NS												
Piano Terra																			
Soletta P23-P21-P22-P25																			
P	S	00007	-5.772	41.95 6	0,090 48	0,090 48	2,10	00008	429	36.53 8	0,090 48	0,090 48	2,63	00023	1.888	34.30 3	0,045 24	0,045 24	1,08
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		22.92 2	5.332	0,045 24	0,045 24	5,98		26.38 0	5.080	0,045 24	0,045 24	6,21		39.36 6	4.646	0,045 24	0,045 24	6,52
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00121	7.850	39.38 4	0,090 48	0,090 48	2,27	00798	-5.713	44.38 5	0,090 48	0,090 48	1,92	00799	-1.264	40.47 3	0,090 48	0,090 48	2,21
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		41.73 1	4.428	0,045 24	0,045 24	6,79		1.749	10.32 2	0,045 24	0,045 24	3,60		449	9.202	0,045 24	0,045 24	4,05
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00800	6.103	42.29 4	0,090 48	0,090 48	2,03	00834	2.875	36.61 0	0,090 48	0,090 48	2,60	00835	-796	34.75 2	0,090 48	0,090 48	2,88
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		-3.353	10.31 9	0,045 24	0,045 24	3,64		-1.652	9.106	0,045 24	0,045 24	4,11		1.344	7.845	0,045 24	0,045 24	4,74
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00836	-1.830	38.29 6	0,090 48	0,090 48	2,43	00856	4.391	21.16 5	0,045 24	0,045 24	1,59	00857	10.49 1	11.57 9	0,045 24	0,045 24	2,86
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		10.49 1	3.817	0,045 24	0,045 24	8,67
S	S		3.238	9.026	0,045 24	0,045 24	4,10		11.44 8	525	0,045 24	0,045 24	62,8 7		-827	385	0,045 24	0,045 24	97,07
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		11.44 8	324	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00858	5.360	2.995	0,045 24	0,045 24	11,2 2	00859	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00860	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		5.360	8.126	0,045 24	0,045 24	4,13		-5.202	14.53 2	0,045 24	0,045 24	2,60		-3.248	17.89 0	0,045 24	0,045 24	2,10
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		1.085	797	0,045 24	0,045 24	42,6 6		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-395	1.496	0,045 24	0,045 24	24,9 5		0	0	0,045 24	0,045 24	-		10.03 5	1.230	0,045 24	0,045 24	26,95
P	S	00861	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00862	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00863	5.781	127	0,045 24	0,045 24	NS
	I		-2.585	18.56 2	0,045 24	0,045 24	2,02		-3.447	16.14 7	0,045 24	0,045 24	2,33		8.895	9.258	0,045 24	0,045 24	3,59
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		1.109	827	0,045 24	0,045 24	41,1 1		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		10.63 0	1.204	0,045 24	0,045 24	27,4 8		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-347	1.896	0,045 24	0,045 24	19,69
P	S	00864	26.09 0	656	0,045 24	0,045 24	48,1 6	00865	19.11 8	18.41 8	0,045 24	0,045 24	1,75	00866	32.95 4	18.36 8	0,045 24	0,045 24	1,68
	I		19.99 6	5.960	0,045 24	0,045 24	5,40		19.11 8	287	0,045 24	0,045 24	NS		32.95 4	965	0,045 24	0,045 24	32,05
S	S		-492	835	0,045 24	0,045 24	44,7 2		10.93 0	274	0,045 24	0,045 24	NS		10.89 0	838	0,045 24	0,045 24	39,45
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		13.66 8	382	0,045 24	0,045 24	85,8 5		0	0	0,045 24	0,045 24	-

Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _d	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _d	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _d	CS
			[N]	[N.m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N.m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N.m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
P	S	00867	12.16 4	7.602	0,045 24	0,045 24	4,33	00868	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00869	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		12.16 4	6.743	0,045 24	0,045 24	4,89		9.890	10.42 2	0,045 24	0,045 24	3,18		5.667	17.58 5	0,045 24	0,045 24	2,09
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		5.024	277	0,045 24	0,045 24	NS		922	79	0,045 24	0,045 24	NS
	I		14.38 7	1.145	0,045 24	0,045 24	28,5 8		5.024	608	0,045 24	0,045 24	55,3 0		1.269	433	0,045 24	0,045 24	78,49
P	S	00870	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00871	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00872	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		4.996	18.81 5	0,045 24	0,045 24	1,96		7.337	16.25 6	0,045 24	0,045 24	2,25		16.89 3	9.501	0,045 24	0,045 24	3,42
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		5.484	401	0,045 24	0,045 24	83,74
	I		395	1.397	0,045 24	0,045 24	26,6 7		1.828	673	0,045 24	0,045 24	50,4 2		5.484	455	0,045 24	0,045 24	73,81
P	S	00873	25.11 0	9.734	0,045 24	0,045 24	3,26	00874	46.04 1	1.660	0,045 24	0,045 24	17,8 6	01945	-1.236	29.17 3	0,045 24	0,045 24	1,28
	I		25.11 0	4.888	0,045 24	0,045 24	6,48		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		9.389	786	0,045 24	0,045 24	42,2 5		4.183	3.385	0,045 24	0,045 24	9,96
	I		13.66 5	964	0,045 24	0,045 24	34,0 2		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	01946	15.09 7	22.15 8	0,045 24	0,045 24	1,47	01947	2.325	25.95 5	0,045 24	0,045 24	1,43	01948	7.033	31.12 8	0,045 24	0,045 24	1,18
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		5.668	3.191	0,045 24	0,045 24	10,5 2		5.138	3.935	0,045 24	0,045 24	8,54		5.457	4.599	0,045 24	0,045 24	7,30
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	01949	10.22 5	21.97 6	0,045 24	0,045 24	1,51	01950	11.78 4	4.058	0,045 24	0,045 24	8,13	01951	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		11.78 4	7.739	0,045 24	0,045 24	4,26		3.272	16.88 7	0,045 24	0,045 24	2,19
S	S		2.284	3.404	0,045 24	0,045 24	9,96		678	141	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		678	886	0,045 24	0,045 24	38,4 2		129	1.959	0,045 24	0,045 24	19,03
P	S	01952	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01953	9.209	2.431	0,045 24	0,045 24	13,6 7	01954	15.73 1	19.23 0	0,045 24	0,045 24	1,70
	I		2.813	17.72 8	0,045 24	0,045 24	2,09		9.209	8.855	0,045 24	0,045 24	3,75		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		570	59	0,045 24	0,045 24	NS		1.747	2.896	0,045 24	0,045 24	11,72
	I		108	1.967	0,045 24	0,045 24	18,9 6		570	993	0,045 24	0,045 24	34,2 9		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	01955	8.914	12.05 0	0,045 24	0,045 24	2,76	01956	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01957	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		8.914	3.493	0,045 24	0,045 24	9,52		-1.179	12.04 1	0,045 24	0,045 24	3,11		-465	19.07 7	0,045 24	0,045 24	1,96
S	S		2.995	1.699	0,045 24	0,045 24	19,9 1		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		2.995	282	0,045 24	0,045 24	NS		-215	1.605	0,045 24	0,045 24	23,2 5		-209	2.014	0,045 24	0,045 24	18,53
P	S	01958	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01959	8.505	10.00 2	0,045 24	0,045 24	3,33						
	I		-307	13.58 4	0,045 24	0,045 24	2,75		8.505	4.954	0,045 24	0,045 24	6,72						
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		2.745	1.576	0,045 24	0,045 24	21,4 7						
	I		-107	1.681	0,045 24	0,045 24	22,1 9		2.745	505	0,045 24	0,045 24	67,0 2						
Piano Terra			Soletta P25-P22-P24-P27																
P	S	00008	1.343	39.70 9	0,090 48	0,090 48	2,27	00009	2.281	37.27 8	0,090 48	0,090 48	2,53	00023	3.100	37.13 7	0,090 48	0,090 48	2,54
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		26.39 4	5.254	0,045 24	0,045 24	6,01		25.36 9	5.116	0,045 24	0,045 24	6,19		43.37 6	2.781	0,045 24	0,045 24	10,76
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00037	-1.891	35.05 3	0,090 48	0,090 48	2,84	00720	238	37.40 4	0,090 48	0,090 48	2,52	00721	-1.584	35.56 9	0,090 48	0,090 48	2,77
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		40.29 0	4.698	0,045 24	0,045 24	6,43		-1.711	9.281	0,045 24	0,045 24	4,04		1.423	8.069	0,045 24	0,045 24	4,61
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00722	-1.447	39.16 5	0,090 48	0,090 48	2,33	00834	76	39.74 6	0,090 48	0,090 48	2,27	00835	-3.015	37.99 0	0,090 48	0,090 48	2,47
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-

Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{dr}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{dr}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{dr}	CS
			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
S	S		3.165	9.213	0,045 24	0,045 24	4,02		-1.516	9.910	0,045 24	0,045 24	3,78		1.699	8.734	0,045 24	0,045 24	4,25
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00836	-4.010	41.93 3	0,090 48	0,090 48	2,09	00837	11.52 1	19.85 8	0,045 24	0,045 24	1,66	00838	8.792	10.65 1	0,045 24	0,045 24	3,12
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		8.792	4.904	0,045 24	0,045 24	6,78
S	S		2.491	9.809	0,045 24	0,045 24	3,78		12.99 5	471	0,045 24	0,045 24	69,7 7		-102	401	0,045 24	0,045 24	93,03
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		12.99 5	356	0,045 24	0,045 24	92,3 0		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00839	4.774	2.006	0,045 24	0,045 24	16,7 7	00840	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00841	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		4.774	8.778	0,045 24	0,045 24	3,83		-794	15.81 4	0,045 24	0,045 24	2,36		-336	18.89 2	0,045 24	0,045 24	1,98
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		1.325	787	0,045 24	0,045 24	43,1 8		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-106	1.532	0,045 24	0,045 24	24,3 5		0	0	0,045 24	0,045 24	-		10.23 7	1.213	0,045 24	0,045 24	27,31
P	S	00842	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00843	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00844	9.625	1.285	0,045 24	0,045 24	25,82
	I		-8	19.17 0	0,045 24	0,045 24	1,95		36	16.50 3	0,045 24	0,045 24	2,26		9.625	9.292	0,045 24	0,045 24	3,57
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		1.216	840	0,045 24	0,045 24	40,4 6		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		10.71 7	1.223	0,045 24	0,045 24	27,0 5		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-54	1.888	0,045 24	0,045 24	19,76
P	S	00845	28.21 9	830	0,045 24	0,045 24	37,8 2	00846	19.53 9	18.64 5	0,045 24	0,045 24	1,73	00847	37.33 0	18.60 5	0,045 24	0,045 24	1,64
	I		19.41 9	6.038	0,045 24	0,045 24	5,34		9.838	70	0,045 24	0,045 24	NS		37.33 0	608	0,045 24	0,045 24	50,17
S	S		-147	749	0,045 24	0,045 24	49,8 1		11.27 6	288	0,045 24	0,045 24	NS		10.27 3	837	0,045 24	0,045 24	39,57
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		14.04 9	366	0,045 24	0,045 24	89,5 0		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00848	9.550	7.708	0,045 24	0,045 24	4,31	00849	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00850	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		9.550	6.595	0,045 24	0,045 24	5,03		6.483	10.55 1	0,045 24	0,045 24	3,17		-116	18.03 5	0,045 24	0,045 24	2,07
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		4.713	294	0,045 24	0,045 24	NS		820	58	0,045 24	0,045 24	NS
	I		14.08 4	1.136	0,045 24	0,045 24	28,8 3		5.032	568	0,045 24	0,045 24	59,2 0		820	471	0,045 24	0,045 24	72,25
P	S	00851	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00852	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00853	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		265	19.62 7	0,045 24	0,045 24	1,90		639	17.44 6	0,045 24	0,045 24	2,13		11.25 7	10.10 4	0,045 24	0,045 24	3,27
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		1.138	13	0,045 24	0,045 24	NS		4.887	369	0,045 24	0,045 24	91,16
	I		23	1.412	0,045 24	0,045 24	26,4 1		1.422	629	0,045 24	0,045 24	54,0 1		4.887	503	0,045 24	0,045 24	66,88
P	S	00854	26.44 8	644	0,045 24	0,045 24	49,0 1	00855	42.63 1	728	0,045 24	0,045 24	41,1 9	01930	1.770	26.94 9	0,045 24	0,045 24	1,38
	I		22.68 8	5.656	0,045 24	0,045 24	5,64		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		11.58 4	693	0,045 24	0,045 24	47,6 1		5.356	3.266	0,045 24	0,045 24	10,29
	I		13.29 9	986	0,045 24	0,045 24	33,3 0		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	01931	16.12 0	22.40 2	0,045 24	0,045 24	1,45	01932	-868	26.63 1	0,045 24	0,045 24	1,40	01933	1.792	28.86 4	0,045 24	0,045 24	1,29
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		5.327	3.220	0,045 24	0,045 24	10,4 3		5.624	3.995	0,045 24	0,045 24	8,40		6.748	4.471	0,045 24	0,045 24	7,48
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	01934	9.014	20.66 0	0,045 24	0,045 24	1,61	01935	10.50 0	3.052	0,045 24	0,045 24	10,8 5	01936	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		10.50 0	8.407	0,045 24	0,045 24	3,94		272	17.96 3	0,045 24	0,045 24	2,07
S	S		2.582	3.248	0,045 24	0,045 24	10,4 2		621	94	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		621	920	0,045 24	0,045 24	37,0 1		-13	1.978	0,045 24	0,045 24	18,86
P	S	01937	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01938	6.909	2.441	0,045 24	0,045 24	13,7 0	01939	13.79 9	19.45 9	0,045 24	0,045 24	1,68
	I		41	18.25 3	0,045 24	0,045 24	2,04		6.909	8.869	0,045 24	0,045 24	3,77		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		502	44	0,045 24	0,045 24	NS		2.035	2.935	0,045 24	0,045 24	11,55
	I		-25	1.975	0,045 24	0,045 24	18,8 8		502	959	0,045 24	0,045 24	35,5 1		0	0	0,045 24	0,045 24	-

Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{dr}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{dr}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{dr}	CS
			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
P	S	01940	7.139	10.909	0,045 24	0,045 24	3,06	01941	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01942	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		7.139	4.259	0,045 24	0,045 24	7,85		-212	13.363	0,045 24	0,045 24	2,79		-28	19.873	0,045 24	0,045 24	1,88
S	S		3.404	1.612	0,045 24	0,045 24	20,9 6		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		3.404	346	0,045 24	0,045 24	97,6 3		-41	1.637	0,045 24	0,045 24	22,7 8		-25	2.020	0,045 24	0,045 24	18,46
P	S	01943	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01944	9.926	10.105	0,045 24	0,045 24	3,28						
	I		164	13.855	0,045 24	0,045 24	2,69		9.926	4.804	0,045 24	0,045 24	6,90						
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		2.749	1.591	0,045 24	0,045 24	21,2 7						
	I		-21	1.674	0,045 24	0,045 24	22,2 8		2.749	464	0,045 24	0,045 24	72,9 4						
Piano Terra																			
Soletta P27-P24-P26-P29																			
P	S	00009	2.400	39.889	0,090 48	0,090 48	2,25	00010	1.241	37.208	0,090 48	0,090 48	2,54	00037	-295	37.521	0,090 48	0,090 48	2,51
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		27.798	5.176	0,045 24	0,045 24	6,07		27.712	5.078	0,045 24	0,045 24	6,19		40.607	4.397	0,045 24	0,045 24	6,86
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00120	-3.053	35.090	0,090 48	0,090 48	2,84	00694	-894	37.442	0,090 48	0,090 48	2,52	00695	-2.255	35.580	0,090 48	0,090 48	2,77
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		37.486	4.648	0,045 24	0,045 24	6,56		-1.793	9.187	0,045 24	0,045 24	4,08		1.314	8.028	0,045 24	0,045 24	4,63
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00696	-2.035	39.101	0,090 48	0,090 48	2,34	00720	-2.151	40.075	0,090 48	0,090 48	2,25	00721	-3.328	38.214	0,090 48	0,090 48	2,44
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		3.163	9.204	0,045 24	0,045 24	4,02		-1.578	9.911	0,045 24	0,045 24	3,78		1.689	8.771	0,045 24	0,045 24	4,23
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00722	-3.036	42.114	0,090 48	0,090 48	2,07	00723	12.278	19.066	0,045 24	0,045 24	1,73	00724	13.210	8.339	0,045 24	0,045 24	3,94
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		13.210	5.778	0,045 24	0,045 24	5,68
S	S		2.544	9.851	0,045 24	0,045 24	3,76		0	0	0,045 24	0,045 24	-		45	1.990	0,045 24	0,045 24	18,74
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		11.192	614	0,045 24	0,045 24	53,8 0		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00725	2.403	274	0,045 24	0,045 24	NS	00726	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00727	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		2.403	9.560	0,045 24	0,045 24	3,54		27	17.398	0,045 24	0,045 24	2,14		404	20.249	0,045 24	0,045 24	1,84
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		241	58	0,045 24	0,045 24	NS
	I		11.071	1.307	0,045 24	0,045 24	25,2 8		6.758	768	0,045 24	0,045 24	43,5 7		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00728	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00729	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00730	16.786	237	0,045 24	0,045 24	NS
	I		128	17.758	0,045 24	0,045 24	2,10		10.417	10.396	0,045 24	0,045 24	3,18		16.204	7.158	0,045 24	0,045 24	4,55
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		6.540	1.195	0,045 24	0,045 24	28,02
	I		81	991	0,045 24	0,045 24	37,6 3		2.058	1.582	0,045 24	0,045 24	21,4 3		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00731	24.355	17.902	0,045 24	0,045 24	1,77	00732	36.978	175	0,045 24	0,045 24	NS	00733	5.182	9.100	0,045 24	0,045 24	3,69
	I		24.355	547	0,045 24	0,045 24	58,0 7		0	0	0,045 24	0,045 24	-		5.182	5.763	0,045 24	0,045 24	5,83
S	S		7.414	108	0,045 24	0,045 24	NS		10.304	520	0,045 24	0,045 24	63,6 9		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		7.414	584	0,045 24	0,045 24	57,1 9		0	0	0,045 24	0,045 24	-		9.697	769	0,045 24	0,045 24	43,14
P	S	00734	7.000	721	0,045 24	0,045 24	46,3 7	00735	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00736	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		7.000	10.178	0,045 24	0,045 24	3,29		-1.941	15.229	0,045 24	0,045 24	2,46		-1.874	19.620	0,045 24	0,045 24	1,91
S	S		-155	1.203	0,045 24	0,045 24	31,0 1		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		10.445	1.269	0,045 24	0,045 24	26,0 9		10.565	983	0,045 24	0,045 24	33,67
P	S	00737	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00738	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00739	16.349	1.495	0,045 24	0,045 24	21,76
	I		-2.163	19.782	0,045 24	0,045 24	1,90		-1.791	14.363	0,045 24	0,045 24	2,61		16.349	9.370	0,045 24	0,045 24	3,47

Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _d	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _d	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _d	CS
			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
S	S		1.593	636	0,045 24	0,045 24	53,3 9		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-78	848	0,045 24	0,045 24	43,99
	I		1.066	208	0,045 24	0,045 24	NS		6.759	1.310	0,045 24	0,045 24	25,5 4		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00740	17.86 0	10.09 5	0,045 24	0,045 24	3,21	00741	53.40 2	5.329	0,045 24	0,045 24	5,43	01851	2.282	26.75 6	0,045 24	0,045 24	1,39
	I		17.86 0	4.734	0,045 24	0,045 24	6,84		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		10.00 2	544	0,045 24	0,045 24	60,9 3		4.710	3.360	0,045 24	0,045 24	10,02
	I		6.163	739	0,045 24	0,045 24	45,3 5		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	01852	16.18 4	22.29 1	0,045 24	0,045 24	1,46	01853	-2.036	27.05 8	0,045 24	0,045 24	1,39	01854	-1.053	29.61 1	0,045 24	0,045 24	1,26
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		5.326	3.292	0,045 24	0,045 24	10,2 1		5.863	3.891	0,045 24	0,045 24	8,62		7.126	4.410	0,045 24	0,045 24	7,58
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	01855	6.559	20.86 3	0,045 24	0,045 24	1,60	01856	10.16 1	2.881	0,045 24	0,045 24	11,5 0	01857	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		10.16 1	8.438	0,045 24	0,045 24	3,93		-1.300	18.13 8	0,045 24	0,045 24	2,06
S	S		2.713	3.334	0,045 24	0,045 24	10,1 5		624	72	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		1.341	915	0,045 24	0,045 24	37,1 3		-51	1.987	0,045 24	0,045 24	18,77
P	S	01858	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01859	4.604	2.358	0,045 24	0,045 24	14,2 8	01860	13.26 7	19.49 5	0,045 24	0,045 24	1,68
	I		6.079	11.52 1	0,045 24	0,045 24	2,91		4.604	8.911	0,045 24	0,045 24	3,78		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		2.126	3.075	0,045 24	0,045 24	11,03
	I		-83	1.902	0,045 24	0,045 24	19,6 1		1.372	928	0,045 24	0,045 24	36,6 1		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	01861	6.346	10.95 2	0,045 24	0,045 24	3,06	01862	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01863	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		6.346	4.213	0,045 24	0,045 24	7,95		-450	13.30 6	0,045 24	0,045 24	2,81		-398	19.70 3	0,045 24	0,045 24	1,89
S	S		2.877	1.553	0,045 24	0,045 24	21,7 8		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		2.877	371	0,045 24	0,045 24	91,1 9		26	1.646	0,045 24	0,045 24	22,6 6		21	2.100	0,045 24	0,045 24	17,76
P	S	01864	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01865	9.297	10.50 2	0,045 24	0,045 24	3,16						
	I		-354	13.41 7	0,045 24	0,045 24	2,78		9.297	4.607	0,045 24	0,045 24	7,21						
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		4.374	1.661	0,045 24	0,045 24	20,2 8						
	I		-16	1.684	0,045 24	0,045 24	22,1 5		4.374	484	0,045 24	0,045 24	69,6 0						
Piano Terra																			
Soletta P29-P26-P28-P31																			
P	S	00010	2.258	40.00 7	0,090 48	0,090 48	2,24	00036	-3.340	34.94 0	0,090 48	0,090 48	2,87	00119	-432	35.90 3	0,090 48	0,090 48	2,71
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		25.43 2	5.271	0,045 24	0,045 24	6,01		36.99 6	4.667	0,045 24	0,045 24	6,54		26.96 5	4.860	0,045 24	0,045 24	6,48
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00120	-1.688	37.56 1	0,090 48	0,090 48	2,51	00694	-3.213	39.99 7	0,090 48	0,090 48	2,26	00695	-4.322	38.17 8	0,090 48	0,090 48	2,45
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		41.59 5	4.464	0,045 24	0,045 24	6,74		-1.712	9.874	0,045 24	0,045 24	3,79		1.675	8.840	0,045 24	0,045 24	4,20
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00696	-3.870	42.19 5	0,090 48	0,090 48	2,07	00697	9.365	20.02 4	0,045 24	0,045 24	1,66	00698	11.88 1	10.65 6	0,045 24	0,045 24	3,09
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		11.88 1	4.531	0,045 24	0,045 24	7,28
S	S		2.499	9.916	0,045 24	0,045 24	3,74		13.78 0	521	0,045 24	0,045 24	62,9 3		1.950	242	0,045 24	0,045 24	NS
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		13.78 0	301	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00699	3.842	2.011	0,045 24	0,045 24	16,7 8	00700	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00701	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		3.842	8.736	0,045 24	0,045 24	3,86		-731	15.75 6	0,045 24	0,045 24	2,37		-917	18.82 9	0,045 24	0,045 24	1,99
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		1.664	739	0,045 24	0,045 24	45,9 4		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		9	1.408	0,045 24	0,045 24	26,4 9		0	0	0,045 24	0,045 24	-		10.23 8	1.102	0,045 24	0,045 24	30,06

Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{dr}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{dr}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{dr}	CS
			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
P	S	00702	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00703	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00704	6.405	89	0,045 24	0,045 24	NS
	I		-952	19.13 1	0,045 24	0,045 24	1,95		-843	16.58 2	0,045 24	0,045 24	2,25		14.88 0	7.307	0,045 24	0,045 24	4,47
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		1.414	882	0,045 24	0,045 24	38,5 2		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		11.41 4	1.255	0,045 24	0,045 24	26,3 0		0	0	0,045 24	0,045 24	-		7.622	1.043	0,045 24	0,045 24	32,00
P	S	00705	33.01 9	1.067	0,045 24	0,045 24	28,9 8	00706	20.40 0	18.91 5	0,045 24	0,045 24	1,70	00707	-1.922	36.03 7	0,090 48	0,090 48	2,70
	I		22.42 1	5.938	0,045 24	0,045 24	5,38		10.20 0	18	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		46	1.062	0,045 24	0,045 24	35,1 1		13.01 2	276	0,045 24	0,045 24	NS		947	9.199	0,045 24	0,045 24	4,04
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		15.53 4	377	0,045 24	0,045 24	86,5 1		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00708	-921	35.23 9	0,090 48	0,090 48	2,81	00709	-1.337	37.25 6	0,090 48	0,090 48	2,54	00710	32.74 4	19.62 8	0,045 24	0,045 24	1,58
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		1.092	8.818	0,045 24	0,045 24	4,22		-2.174	9.106	0,045 24	0,045 24	4,12		10.76 6	605	0,045 24	0,045 24	54,67
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00711	3.813	9.173	0,045 24	0,045 24	3,68	00712	5.899	643	0,045 24	0,045 24	52,1 6	00713	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		3.813	5.721	0,045 24	0,045 24	5,90		5.899	10.19 3	0,045 24	0,045 24	3,29		-2.599	15.20 7	0,045 24	0,045 24	2,47
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-108	1.323	0,045 24	0,045 24	28,2 0		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		9.722	866	0,045 24	0,045 24	38,3 1		0	0	0,045 24	0,045 24	-		10.86 3	1.236	0,045 24	0,045 24	26,75
P	S	00714	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00715	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00716	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-2.630	19.56 4	0,045 24	0,045 24	1,92		-2.935	19.76 1	0,045 24	0,045 24	1,90		-2.717	14.41 6	0,045 24	0,045 24	2,60
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		1.576	604	0,045 24	0,045 24	56,2 2		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		10.98 6	981	0,045 24	0,045 24	33,6 9		1.030	202	0,045 24	0,045 24	NS		6.733	1.291	0,045 24	0,045 24	25,92
P	S	00717	10.90 1	1.522	0,045 24	0,045 24	21,7 2	00718	14.14 0	10.08 5	0,045 24	0,045 24	3,25	00719	39.34 2	21.19 9	0,045 24	0,045 24	1,43
	I		10.90 1	9.341	0,045 24	0,045 24	3,54		14.14 0	4.726	0,045 24	0,045 24	6,93		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		-91	853	0,045 24	0,045 24	43,7 3		0	0	0,045 24	0,045 24	-		9.938	540	0,045 24	0,045 24	61,40
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		6.266	723	0,045 24	0,045 24	46,3 4		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	01836	1.782	27.21 1	0,045 24	0,045 24	1,36	01837	-1.583	25.93 7	0,045 24	0,045 24	1,44	01838	-2.428	26.84 6	0,045 24	0,045 24	1,40
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		4.630	3.309	0,045 24	0,045 24	10,1 7		3.075	3.459	0,045 24	0,045 24	9,78		5.130	3.853	0,045 24	0,045 24	8,72
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	01839	-2.247	29.61 5	0,045 24	0,045 24	1,27	01840	4.828	20.80 4	0,045 24	0,045 24	1,62	01841	6.388	2.845	0,045 24	0,045 24	11,77
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		6.388	8.450	0,045 24	0,045 24	3,96
S	S		7.748	4.426	0,045 24	0,045 24	7,54		2.947	3.357	0,045 24	0,045 24	10,0 8		476	50	0,045 24	0,045 24	NS
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		1.273	917	0,045 24	0,045 24	37,06
P	S	01842	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01843	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01844	3.691	2.430	0,045 24	0,045 24	13,89
	I		-2.184	18.21 1	0,045 24	0,045 24	2,06		-2.105	18.30 3	0,045 24	0,045 24	2,05		3.691	8.897	0,045 24	0,045 24	3,79
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		791	80	0,045 24	0,045 24	NS
	I		-54	1.963	0,045 24	0,045 24	19,0 0		-72	1.910	0,045 24	0,045 24	19,5 3		1.556	920	0,045 24	0,045 24	36,91
P	S	01845	14.08 1	19.72 3	0,045 24	0,045 24	1,66	01846	6.213	10.95 0	0,045 24	0,045 24	3,06	01847	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		6.213	4.190	0,045 24	0,045 24	8,00		-1.315	13.49 9	0,045 24	0,045 24	2,77
S	S		1.336	3.012	0,045 24	0,045 24	11,2 8		3.364	1.552	0,045 24	0,045 24	21,7 7		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		3.364	364	0,045 24	0,045 24	92,8 1		23	1.642	0,045 24	0,045 24	22,71
P	S	01848	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01849	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01850	8.651	10.58 7	0,045 24	0,045 24	3,14
	I		-1.430	19.77 4	0,045 24	0,045 24	1,89		-1.387	13.82 5	0,045 24	0,045 24	2,71		8.651	4.617	0,045 24	0,045 24	7,21

Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{dr}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{dr}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{dr}	CS
			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		4.315	1.211	0,045 24	0,045 24	27,82
	I		21	2.052	0,045 24	0,045 24	18,1 7		-21	1.655	0,045 24	0,045 24	22,5 4		4.315	740	0,045 24	0,045 24	45,53
Piano Terra																			
Soletta P31-P28-P30-P33																			
P	S	00035	-3.732	34.70 2	0,090 48	0,090 48	2,91	00036	-2.248	37.41 1	0,090 48	0,090 48	2,53	00118	-2.019	35.81 7	0,090 48	0,090 48	2,73
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		40.29 5	4.673	0,045 24	0,045 24	6,47		43.85 0	2.884	0,045 24	0,045 24	10,3 6		26.74 5	4.809	0,045 24	0,045 24	6,56
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00119	727	39.39 4	0,090 48	0,090 48	2,30	00707	-4.263	41.74 4	0,090 48	0,090 48	2,11	00708	-6.304	38.45 9	0,090 48	0,090 48	2,43
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		25.10 7	5.360	0,045 24	0,045 24	5,91		2.422	8.932	0,045 24	0,045 24	4,15		1.773	9.262	0,045 24	0,045 24	4,01
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00709	-3.847	39.75 9	0,090 48	0,090 48	2,28	00742	-1.796	37.11 9	0,090 48	0,090 48	2,56	00743	-1.853	35.27 8	0,090 48	0,090 48	2,81
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		10.79 4	6.798	0,045 24	0,045 24	4,86		-2.154	9.156	0,045 24	0,045 24	4,10		996	8.763	0,045 24	0,045 24	4,25
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00744	-3.120	35.99 6	0,090 48	0,090 48	2,71	00765	10.37 7	19.99 7	0,045 24	0,045 24	1,66	00766	12.35 7	10.66 6	0,045 24	0,045 24	3,09
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		12.35 7	4.550	0,045 24	0,045 24	7,24
S	S		924	9.190	0,045 24	0,045 24	4,05		13.30 6	508	0,045 24	0,045 24	64,6 3		2.047	213	0,045 24	0,045 24	NS
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		13.30 6	331	0,045 24	0,045 24	99,1 8		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00767	4.164	2.058	0,045 24	0,045 24	16,3 8	00768	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00769	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		4.164	8.700	0,045 24	0,045 24	3,87		-2.351	15.62 7	0,045 24	0,045 24	2,40		-2.347	18.77 7	0,045 24	0,045 24	2,00
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		2	882	0,045 24	0,045 24	42,2 8		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-43	1.376	0,045 24	0,045 24	27,1 1		0	0	0,045 24	0,045 24	-		10.07 4	1.097	0,045 24	0,045 24	30,21
P	S	00770	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00771	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00772	8.122	1.319	0,045 24	0,045 24	25,27
	I		-2.393	19.12 0	0,045 24	0,045 24	1,96		-2.445	16.49 6	0,045 24	0,045 24	2,27		8.122	9.336	0,045 24	0,045 24	3,57
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		1.426	900	0,045 24	0,045 24	37,7 4		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		11.32 0	1.254	0,045 24	0,045 24	26,3 3		0	0	0,045 24	0,045 24	-		7.615	1.046	0,045 24	0,045 24	31,91
P	S	00773	32.56 7	1.068	0,045 24	0,045 24	28,9 9	00774	20.07 5	18.92 6	0,045 24	0,045 24	1,70	00775	30.46 0	18.46 4	0,045 24	0,045 24	1,69
	I		21.92 1	5.942	0,045 24	0,045 24	5,39		9.280	16	0,045 24	0,045 24	NS		30.46 0	689	0,045 24	0,045 24	45,24
S	S		-18	1.059	0,045 24	0,045 24	35,2 2		12.75 1	271	0,045 24	0,045 24	NS		10.44 7	623	0,045 24	0,045 24	53,14
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		15.25 6	372	0,045 24	0,045 24	87,7 5		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00776	5.505	7.757	0,045 24	0,045 24	4,33	00777	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00778	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		5.505	6.548	0,045 24	0,045 24	5,13		-2.992	11.73 1	0,045 24	0,045 24	3,20		-3.141	17.97 9	0,045 24	0,045 24	2,09
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		4.758	267	0,045 24	0,045 24	NS		690	59	0,045 24	0,045 24	NS
	I		14.34 7	1.249	0,045 24	0,045 24	26,2 0		5.033	577	0,045 24	0,045 24	58,2 7		909	395	0,045 24	0,045 24	86,12
P	S	00779	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00780	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00781	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-2.999	19.52 8	0,045 24	0,045 24	1,92		-3.301	17.29 8	0,045 24	0,045 24	2,17		6.712	10.03 7	0,045 24	0,045 24	3,33
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		5.190	382	0,045 24	0,045 24	87,98
	I		-34	1.392	0,045 24	0,045 24	26,7 9		1.519	693	0,045 24	0,045 24	49,0 1		5.190	485	0,045 24	0,045 24	69,30
P	S	00782	12.91 4	8.638	0,045 24	0,045 24	3,80	00783	39.94 2	19.99 4	0,045 24	0,045 24	1,51	01881	1.609	27.09 1	0,045 24	0,045 24	1,37
	I		12.91 4	5.585	0,045 24	0,045 24	5,88		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		10.10 2	761	0,045 24	0,045 24	43,5 5		4.749	3.187	0,045 24	0,045 24	10,56
	I		13.22 6	954	0,045 24	0,045 24	34,4 2		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-

Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _S	A _{Df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _S	A _{Df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _S	A _{Df}	CS
			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
P	S	01882	-2.968	25.908	0,045 24	0,045 24	1,45	01883	-2.863	26.281	0,045 24	0,045 24	1,43	01884	-2.820	29.026	0,045 24	0,045 24	1,29
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		2.947	3.452	0,045 24	0,045 24	9,80		5.241	3.936	0,045 24	0,045 24	8,54		7.156	4.488	0,045 24	0,045 24	7,45
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	01885	4.490	20.656	0,045 24	0,045 24	1,63	01886	5.633	3.007	0,045 24	0,045 24	11,16	01887	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		5.633	8.381	0,045 24	0,045 24	4,01		-2.861	17.919	0,045 24	0,045 24	2,10
S	S		2.577	3.248	0,045 24	0,045 24	10,42		722	91	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		722	918	0,045 24	0,045 24	37,08		-41	1.983	0,045 24	0,045 24	18,81
P	S	01888	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01889	3.147	2.689	0,045 24	0,045 24	12,57	01890	13.186	19.752	0,045 24	0,045 24	1,66
	I		3.178	11.428	0,045 24	0,045 24	2,96		3.147	8.804	0,045 24	0,045 24	3,84		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		303	136	0,045 24	0,045 24	NS		1.916	2.991	0,045 24	0,045 24	11,34
	I		-40	1.931	0,045 24	0,045 24	19,32		603	924	0,045 24	0,045 24	36,85		1.127	58	0,045 24	0,045 24	NS
P	S	01891	5.069	10.809	0,045 24	0,045 24	3,11	01892	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01893	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		5.069	4.263	0,045 24	0,045 24	7,89		-2.469	13.373	0,045 24	0,045 24	2,81		-2.555	19.797	0,045 24	0,045 24	1,90
S	S		3.295	1.562	0,045 24	0,045 24	21,63		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		3.295	353	0,045 24	0,045 24	95,73		4	1.645	0,045 24	0,045 24	22,67		-3	2.025	0,045 24	0,045 24	18,42
P	S	01894	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01895	8.322	10.595	0,045 24	0,045 24	3,14						
	I		-2.547	13.644	0,045 24	0,045 24	2,75		8.322	4.639	0,045 24	0,045 24	7,18						
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		4.210	1.237	0,045 24	0,045 24	27,25						
	I		-40	1.679	0,045 24	0,045 24	22,21		4.210	729	0,045 24	0,045 24	46,23						
Piano Terra Soletta P33-P30-P32-P35																			
P	S	00011	-3.369	37.155	0,090 48	0,090 48	2,56	00034	-3.831	35.206	0,090 48	0,090 48	2,83	00035	-2.249	37.584	0,090 48	0,090 48	2,51
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		25.595	5.186	0,045 24	0,045 24	6,10		36.919	4.672	0,045 24	0,045 24	6,54		40.437	4.454	0,045 24	0,045 24	6,78
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00118	-955	39.548	0,090 48	0,090 48	2,29	00286	-2.654	37.557	0,090 48	0,090 48	2,51	00287	-5.243	35.456	0,090 48	0,090 48	2,80
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		25.238	5.446	0,045 24	0,045 24	5,82		-1.885	9.214	0,045 24	0,045 24	4,07		1.215	8.021	0,045 24	0,045 24	4,64
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00288	-6.121	39.089	0,090 48	0,090 48	2,36	00742	-4.548	39.857	0,090 48	0,090 48	2,28	00743	-7.295	38.499	0,090 48	0,090 48	2,43
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		2.848	9.163	0,045 24	0,045 24	4,04		-2.046	9.829	0,045 24	0,045 24	3,81		1.713	9.281	0,045 24	0,045 24	4,00
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00744	-5.602	41.871	0,090 48	0,090 48	2,10	00745	9.378	20.047	0,045 24	0,045 24	1,66	00746	11.016	10.640	0,045 24	0,045 24	3,11
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		11.016	4.592	0,045 24	0,045 24	7,20
S	S		2.318	8.938	0,045 24	0,045 24	4,15		13.374	479	0,045 24	0,045 24	68,52		-115	360	0,045 24	0,045 24	NS
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		13.374	353	0,045 24	0,045 24	92,98		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00747	638	1.997	0,045 24	0,045 24	17,05	00748	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00749	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		638	8.721	0,045 24	0,045 24	3,90		7.694	10.060	0,045 24	0,045 24	3,32		-3.897	18.816	0,045 24	0,045 24	2,00
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		1.470	754	0,045 24	0,045 24	45,05		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-92	1.448	0,045 24	0,045 24	25,76		0	0	0,045 24	0,045 24	-		9.802	1.177	0,045 24	0,045 24	28,18
P	S	00750	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00751	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00752	5.856	1.288	0,045 24	0,045 24	26,04
	I		-3.950	19.103	0,045 24	0,045 24	1,97		-4.189	16.544	0,045 24	0,045 24	2,28		5.856	9.357	0,045 24	0,045 24	3,59

Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed} [N]	M _{Ed} [N·m]	A _S [cm ² /cm]	A _{Df} [cm ² /cm]	CS	Nodo	N _{Ed} [N]	M _{Ed} [N·m]	A _S [cm ² /cm]	A _{Df} [cm ² /cm]	CS	Nodo	N _{Ed} [N]	M _{Ed} [N·m]	A _S [cm ² /cm]	A _{Df} [cm ² /cm]	CS
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		1.535	859	0,045 24	0,045 24	39,5 3		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		10.63 7	1.241	0,045 24	0,045 24	26,6 6		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-62	2.006	0,045 24	0,045 24	18,59
P	S	00753	16.69 2	9.184	0,045 24	0,045 24	3,54	00754	14.62 3	18.71 2	0,045 24	0,045 24	1,75	00755	30.14 4	19.62 4	0,045 24	0,045 24	1,59
	I		16.69 2	5.922	0,045 24	0,045 24	5,49		14.62 3	75	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		-295	971	0,045 24	0,045 24	38,4 4		11.25 7	242	0,045 24	0,045 24	NS		11.02 8	595	0,045 24	0,045 24	55,54
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		13.72 1	402	0,045 24	0,045 24	81,5 7		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00756	2.742	9.039	0,045 24	0,045 24	3,74	00757	3.707	587	0,045 24	0,045 24	57,5 0	00758	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		2.742	5.770	0,045 24	0,045 24	5,87		3.707	10.20 2	0,045 24	0,045 24	3,31		-3.328	15.24 8	0,045 24	0,045 24	2,47
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		8	1.187	0,045 24	0,045 24	31,4 2		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		9.439	773	0,045 24	0,045 24	42,9 5		0	0	0,045 24	0,045 24	-		10.19 9	1.228	0,045 24	0,045 24	26,98
P	S	00759	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00760	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00761	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-3.368	19.56 3	0,045 24	0,045 24	1,92		-3.345	19.74 0	0,045 24	0,045 24	1,91		-3.538	14.38 6	0,045 24	0,045 24	2,62
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		1.514	611	0,045 24	0,045 24	55,5 8		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		11.07 3	986	0,045 24	0,045 24	33,5 1		976	200	0,045 24	0,045 24	NS		6.621	1.290	0,045 24	0,045 24	25,95
P	S	00762	11.80 7	1.518	0,045 24	0,045 24	21,7 2	00763	10.84 3	10.06 4	0,045 24	0,045 24	3,29	00764	39.59 1	21.14 2	0,045 24	0,045 24	1,43
	I		11.80 7	9.313	0,045 24	0,045 24	3,54		10.84 3	4.700	0,045 24	0,045 24	7,04		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		50	864	0,045 24	0,045 24	43,1 6		0	0	0,045 24	0,045 24	-		10.24 6	534	0,045 24	0,045 24	62,03
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		6.427	737	0,045 24	0,045 24	45,4 4		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	01866	139	27.14 3	0,045 24	0,045 24	1,37	01867	12.17 6	22.46 5	0,045 24	0,045 24	1,47	01868	-3.325	27.03 9	0,045 24	0,045 24	1,39
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		4.715	3.217	0,045 24	0,045 24	10,4 6		5.378	3.320	0,045 24	0,045 24	10,1 2		5.213	3.899	0,045 24	0,045 24	8,62
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	01869	-3.203	29.58 1	0,045 24	0,045 24	1,27	01870	2.837	20.78 1	0,045 24	0,045 24	1,63	01871	5.016	2.855	0,045 24	0,045 24	11,78
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		5.016	8.416	0,045 24	0,045 24	4,00
S	S		7.213	4.406	0,045 24	0,045 24	7,58		2.672	3.347	0,045 24	0,045 24	10,1 1		449	56	0,045 24	0,045 24	NS
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		1.274	912	0,045 24	0,045 24	37,26
P	S	01872	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01873	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01874	3.248	2.368	0,045 24	0,045 24	14,27
	I		-3.530	18.17 6	0,045 24	0,045 24	2,07		-3.510	18.30 3	0,045 24	0,045 24	2,06		3.248	8.960	0,045 24	0,045 24	3,77
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		806	35	0,045 24	0,045 24	NS
	I		-26	1.961	0,045 24	0,045 24	19,0 2		-23	1.936	0,045 24	0,045 24	19,2 7		1.589	954	0,045 24	0,045 24	35,59
P	S	01875	13.93 4	19.69 3	0,045 24	0,045 24	1,66	01876	4.034	10.94 2	0,045 24	0,045 24	3,08	01877	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		4.034	4.168	0,045 24	0,045 24	8,09		-3.707	13.45 5	0,045 24	0,045 24	2,80
S	S		1.740	3.143	0,045 24	0,045 24	10,8 0		3.297	1.571	0,045 24	0,045 24	21,5 1		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		3.297	362	0,045 24	0,045 24	93,3 4		-15	1.634	0,045 24	0,045 24	22,83
P	S	01878	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01879	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01880	6.518	10.34 9	0,045 24	0,045 24	3,24
	I		-3.748	19.75 2	0,045 24	0,045 24	1,91		-3.778	13.87 1	0,045 24	0,045 24	2,71		6.518	4.780	0,045 24	0,045 24	7,00
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		2.766	1.615	0,045 24	0,045 24	20,95
	I		-33	2.048	0,045 24	0,045 24	18,2 1		-57	1.638	0,045 24	0,045 24	22,7 7		2.766	489	0,045 24	0,045 24	69,21
Piano Terra			Soletta P35-P32-P34-P37																
P	S	00011	-2.865	39.63 8	0,090 48	0,090 48	2,29	00012	-4.150	36.65 9	0,090 48	0,090 48	2,63	00033	-4.845	34.54 8	0,090 48	0,090 48	2,94
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		27.67 7	5.082	0,045 24	0,045 24	6,19		27.03 1	5.028	0,045 24	0,045 24	6,27		39.57 1	4.594	0,045 24	0,045 24	6,59
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-

Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _d	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _d	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _d	CS
			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
P	S	00034	-2.775	37.585	0,09048	0,09048	2,51	00262	-3.850	36.927	0,09048	0,09048	2,60	00263	-6.159	35.152	0,09048	0,09048	2,85
I			0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
S	S		43.752	2.915	0,04524	0,04524	10,25		-1.705	9.218	0,04524	0,04524	4,06		1.235	7.918	0,04524	0,04524	4,70
I			0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
P	S	00264	-6.752	38.655	0,09048	0,09048	2,41	00286	-4.975	40.152	0,09048	0,09048	2,25	00287	-7.173	38.202	0,09048	0,09048	2,46
I			0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
S	S		2.715	9.096	0,04524	0,04524	4,07		-1.828	9.972	0,04524	0,04524	3,76		1.530	8.765	0,04524	0,04524	4,24
I			0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
P	S	00288	-7.630	42.038	0,09048	0,09048	2,10	00289	12.185	19.121	0,04524	0,04524	1,72	00290	12.224	8.436	0,04524	0,04524	3,90
I			0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		12.224	5.788	0,04524	0,04524	5,69
S	S		2.212	9.838	0,04524	0,04524	3,77		0	0	0,04524	0,04524	-		-98	1.861	0,04524	0,04524	20,05
I			0	0	0,04524	0,04524	-		10.582	605	0,04524	0,04524	54,70		0	0	0,04524	0,04524	-
P	S	00291	-2.233	347	0,04524	0,04524	98,90	00292	0	0	0,04524	0,04524	-	00293	0	0	0,04524	0,04524	-
I			713	9.402	0,04524	0,04524	3,62		-5.097	17.371	0,04524	0,04524	2,17		-5.243	20.303	0,04524	0,04524	1,86
S	S		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		471	61	0,04524	0,04524	NS
I			10.393	1.302	0,04524	0,04524	25,43		6.562	751	0,04524	0,04524	44,58		0	0	0,04524	0,04524	-
P	S	00294	0	0	0,04524	0,04524	-	00295	0	0	0,04524	0,04524	-	00296	11.209	6.064	0,04524	0,04524	5,45
I			-4.978	17.860	0,04524	0,04524	2,11		4.829	10.483	0,04524	0,04524	3,21		11.209	7.290	0,04524	0,04524	4,53
S	S		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		4.548	1.383	0,04524	0,04524	24,35
I			1.604	779	0,04524	0,04524	43,59		1.959	1.548	0,04524	0,04524	21,91		0	0	0,04524	0,04524	-
P	S	00297	18.772	17.751	0,04524	0,04524	1,82	00298	28.229	18.265	0,04524	0,04524	1,72	00299	4.799	7.536	0,04524	0,04524	4,46
I			18.772	743	0,04524	0,04524	43,48		28.229	724	0,04524	0,04524	43,35		4.799	6.633	0,04524	0,04524	5,07
S	S		7.473	96	0,04524	0,04524	NS		10.483	901	0,04524	0,04524	36,74		0	0	0,04524	0,04524	-
I			7.473	580	0,04524	0,04524	57,57		0	0	0,04524	0,04524	-		13.359	1.147	0,04524	0,04524	28,62
P	S	00300	0	0	0,04524	0,04524	-	00301	0	0	0,04524	0,04524	-	00302	0	0	0,04524	0,04524	-
I			1.766	10.631	0,04524	0,04524	3,19		-4.139	18.126	0,04524	0,04524	2,08		-4.178	19.669	0,04524	0,04524	1,92
S	S		5.015	272	0,04524	0,04524	NS		636	54	0,04524	0,04524	NS		0	0	0,04524	0,04524	-
I			5.015	581	0,04524	0,04524	57,88		1.093	442	0,04524	0,04524	76,93		40	1.387	0,04524	0,04524	26,89
P	S	00303	0	0	0,04524	0,04524	-	00304	0	0	0,04524	0,04524	-	00305	13.018	8.591	0,04524	0,04524	3,82
I			-4.052	17.349	0,04524	0,04524	2,17		6.737	10.039	0,04524	0,04524	3,33		13.018	5.563	0,04524	0,04524	5,91
S	S		0	0	0,04524	0,04524	-		5.064	359	0,04524	0,04524	93,65		0	0	0,04524	0,04524	-
I			1.686	653	0,04524	0,04524	51,98		5.064	497	0,04524	0,04524	67,65		13.054	996	0,04524	0,04524	32,99
P	S	00306	40.775	884	0,04524	0,04524	34,12	01537	-2.538	26.713	0,04524	0,04524	1,41	01538	13.952	22.095	0,04524	0,04524	1,48
I			0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
S	S		10.237	780	0,04524	0,04524	42,47		4.419	3.467	0,04524	0,04524	9,72		4.927	3.326	0,04524	0,04524	10,11
I			0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
P	S	01539	-4.368	26.166	0,04524	0,04524	1,44	01540	-3.658	29.143	0,04524	0,04524	1,29	01541	3.196	20.661	0,04524	0,04524	1,64
I			0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
S	S		5.304	3.976	0,04524	0,04524	8,45		7.123	4.480	0,04524	0,04524	7,46		2.614	3.225	0,04524	0,04524	10,50
I			0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
P	S	01542	5.045	2.999	0,04524	0,04524	11,21	01543	0	0	0,04524	0,04524	-	01544	0	0	0,04524	0,04524	-
I			5.045	8.349	0,04524	0,04524	4,03		-4.375	17.897	0,04524	0,04524	2,11		-4.410	18.340	0,04524	0,04524	2,06

Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _d	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _d	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _d	CS
			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
S	S		627	111	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		627	914	0,045 24	0,045 24	37,2 5		-7	1.995	0,045 24	0,045 24	18,6 9		-10	1.938	0,045 24	0,045 24	19,24
P	S	01545	2.588	2.522	0,045 24	0,045 24	13,4 3	01546	11.68 9	19.38 8	0,045 24	0,045 24	1,70	01547	1.926	10.77 0	0,045 24	0,045 24	3,15
	I		2.588	8.927	0,045 24	0,045 24	3,79		0	0	0,045 24	0,045 24	-		1.926	4.234	0,045 24	0,045 24	8,01
S	S		492	79	0,045 24	0,045 24	NS		1.617	3.072	0,045 24	0,045 24	11,0 5		2.730	1.559	0,045 24	0,045 24	21,71
	I		492	981	0,045 24	0,045 24	34,7 2		1.617	29	0,045 24	0,045 24	NS		2.730	369	0,045 24	0,045 24	91,72
P	S	01548	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01549	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01550	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-4.760	13.20 4	0,045 24	0,045 24	2,86		-4.804	19.81 3	0,045 24	0,045 24	1,91		-4.762	13.39 5	0,045 24	0,045 24	2,82
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-30	1.653	0,045 24	0,045 24	22,5 6		-32	2.081	0,045 24	0,045 24	17,9 2		-57	1.709	0,045 24	0,045 24	21,83
P	S	01551	7.163	10.37 8	0,045 24	0,045 24	3,22												
	I		7.163	4.777	0,045 24	0,045 24	7,00												
S	S		4.282	1.676	0,045 24	0,045 24	20,1 1												
	I		4.282	494	0,045 24	0,045 24	68,2 1												
Piano Terra																			
Soletta P37-P34-P36-P39																			
P	S	00012	-3.592	38.63 8	0,090 48	0,090 48	2,40	00013	-5.057	35.43 6	0,090 48	0,090 48	2,80	00032	-5.707	33.43 1	0,090 48	0,090 48	3,13
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		31.85 9	4.836	0,045 24	0,045 24	6,42		26.88 6	5.002	0,045 24	0,045 24	6,30		39.07 7	4.514	0,045 24	0,045 24	6,72
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00033	-3.806	36.35 8	0,090 48	0,090 48	2,67	00262	-5.626	38.90 1	0,090 48	0,090 48	2,38	00263	-7.639	37.15 6	0,090 48	0,090 48	2,58
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		41.98 3	4.308	0,045 24	0,045 24	6,97		-1.620	9.702	0,045 24	0,045 24	3,86		1.454	8.489	0,045 24	0,045 24	4,38
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00264	-8.089	40.93 3	0,090 48	0,090 48	2,19	00265	10.08 0	19.00 5	0,045 24	0,045 24	1,74	00266	9.532	8.548	0,045 24	0,045 24	3,88
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		9.532	5.838	0,045 24	0,045 24	5,69
S	S		2.271	9.595	0,045 24	0,045 24	3,86		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-106	1.854	0,045 24	0,045 24	20,12
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		11.14 7	606	0,045 24	0,045 24	54,5 2		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00267	-1.364	694	0,045 24	0,045 24	49,3 3	00268	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00269	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-1.364	9.242	0,045 24	0,045 24	3,70		-5.677	16.51 7	0,045 24	0,045 24	2,29		-5.825	19.37 3	0,045 24	0,045 24	1,95
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		263	34	0,045 24	0,045 24	NS
	I		10.46 0	1.276	0,045 24	0,045 24	25,9 4		6.600	762	0,045 24	0,045 24	43,9 3		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00270	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00271	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00272	10.68 5	6.210	0,045 24	0,045 24	5,33
	I		-5.603	17.04 1	0,045 24	0,045 24	2,22		4.607	10.26 0	0,045 24	0,045 24	3,28		10.68 5	7.313	0,045 24	0,045 24	4,52
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		4.806	1.355	0,045 24	0,045 24	24,83
	I		1.766	783	0,045 24	0,045 24	43,3 4		2.045	1.561	0,045 24	0,045 24	21,7 2		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00273	18.69 6	17.58 1	0,045 24	0,045 24	1,84	00274	-7.273	37.26 4	0,090 48	0,090 48	2,57	00275	-6.713	33.85 1	0,090 48	0,090 48	3,06
	I		18.69 6	1.172	0,045 24	0,045 24	27,5 7		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		7.672	149	0,045 24	0,045 24	NS		2.871	8.809	0,045 24	0,045 24	4,20		1.294	7.647	0,045 24	0,045 24	4,86
	I		7.672	559	0,045 24	0,045 24	59,7 0		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00276	-4.285	35.57 8	0,090 48	0,090 48	2,78	00277	27.56 3	18.07 3	0,045 24	0,045 24	1,74	00278	5.310	7.621	0,045 24	0,045 24	4,41
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		27.56 3	1.068	0,045 24	0,045 24	29,4 5		5.310	6.666	0,045 24	0,045 24	5,04
S	S		-1.502	8.902	0,045 24	0,045 24	4,21		10.36 2	823	0,045 24	0,045 24	40,2 3		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		13.39 8	1.084	0,045 24	0,045 24	30,28

Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{dr}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{dr}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{dr}	CS
			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
P	S	00279	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00280	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00281	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		1.194	10.39 2	0,045 24	0,045 24	3,27		-4.882	17.29 0	0,045 24	0,045 24	2,18		-4.916	18.74 8	0,045 24	0,045 24	2,01
S	S		5.108	284	0,045 24	0,045 24	NS		767	59	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		5.108	595	0,045 24	0,045 24	56,5 0		1.230	472	0,045 24	0,045 24	72,0 1		32	1.372	0,045 24	0,045 24	27,18
P	S	00282	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00283	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00284	10.42 4	8.778	0,045 24	0,045 24	3,77
	I		-4.855	16.50 0	0,045 24	0,045 24	2,29		4.529	9.748	0,045 24	0,045 24	3,45		10.42 4	5.535	0,045 24	0,045 24	5,98
S	S		934	11	0,045 24	0,045 24	NS		5.176	339	0,045 24	0,045 24	99,1 5		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		1.439	623	0,045 24	0,045 24	54,5 2		5.176	522	0,045 24	0,045 24	64,3 9		12.94 8	967	0,045 24	0,045 24	33,99
P	S	00285	36.99 4	565	0,045 24	0,045 24	54,0 4	01522	-3.146	25.90 1	0,045 24	0,045 24	1,45	01523	13.34 6	21.73 2	0,045 24	0,045 24	1,51
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		11.52 2	698	0,045 24	0,045 24	47,2 8		4.394	3.361	0,045 24	0,045 24	10,0 2		5.052	3.273	0,045 24	0,045 24	10,27
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	01524	-5.049	25.20 7	0,045 24	0,045 24	1,50	01525	-4.540	28.21 6	0,045 24	0,045 24	1,34	01526	1.325	20.54 1	0,045 24	0,045 24	1,65
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		5.374	4.078	0,045 24	0,045 24	8,24		6.656	4.401	0,045 24	0,045 24	7,60		2.274	3.221	0,045 24	0,045 24	10,52
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	01527	3.656	3.346	0,045 24	0,045 24	10,0 9	01528	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01529	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		3.656	8.150	0,045 24	0,045 24	4,14		-5.092	16.98 6	0,045 24	0,045 24	2,22		-5.108	17.52 9	0,045 24	0,045 24	2,16
S	S		568	152	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		568	916	0,045 24	0,045 24	37,1 7		-12	1.955	0,045 24	0,045 24	19,0 8		-16	1.914	0,045 24	0,045 24	19,49
P	S	01530	2.276	2.669	0,045 24	0,045 24	12,7 0	01531	11.62 9	19.01 1	0,045 24	0,045 24	1,74	01532	2.396	10.94 9	0,045 24	0,045 24	3,09
	I		2.276	8.858	0,045 24	0,045 24	3,83		11.62 9	121	0,045 24	0,045 24	NS		2.396	4.252	0,045 24	0,045 24	7,97
S	S		632	95	0,045 24	0,045 24	NS		1.631	3.043	0,045 24	0,045 24	11,1 6		2.631	1.623	0,045 24	0,045 24	20,86
	I		632	991	0,045 24	0,045 24	34,3 6		1.631	151	0,045 24	0,045 24	NS		2.631	396	0,045 24	0,045 24	85,49
P	S	01533	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01534	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01535	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-5.387	12.42 7	0,045 24	0,045 24	3,04		-5.445	18.88 9	0,045 24	0,045 24	2,00		-5.425	12.84 3	0,045 24	0,045 24	2,94
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-28	1.600	0,045 24	0,045 24	23,3 1		-30	2.053	0,045 24	0,045 24	18,1 7		-63	1.677	0,045 24	0,045 24	22,24
P	S	01536	6.918	10.28 9	0,045 24	0,045 24	3,25												
	I		6.918	5.004	0,045 24	0,045 24	6,68												
S	S		4.348	1.679	0,045 24	0,045 24	20,0 7												
	I		4.348	546	0,045 24	0,045 24	61,7 0												
Piano Terra			Soletta P39-P36-P38-P41																
P	S	00013	-4.412	38.20 8	0,090 48	0,090 48	2,45	00032	-4.388	36.03 0	0,090 48	0,090 48	2,71	00116	-6.024	33.59 7	0,045 24	0,045 24	1,13
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		32.36 9	4.812	0,045 24	0,045 24	6,44		42.50 6	4.324	0,045 24	0,045 24	6,94		39.04 3	4.597	0,045 24	0,045 24	6,60
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00117	-6.712	35.34 2	0,045 24	0,045 24	1,07	00274	-9.208	40.50 7	0,090 48	0,090 48	2,23	00275	-8.754	36.76 0	0,090 48	0,090 48	2,64
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		26.51 7	4.899	0,045 24	0,045 24	6,44		2.239	9.500	0,045 24	0,045 24	3,90		1.536	8.410	0,045 24	0,045 24	4,42
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00276	-6.741	38.53 6	0,090 48	0,090 48	2,42	00307	-4.859	35.57 6	0,045 24	0,045 24	1,06	00308	-7.711	33.84 9	0,045 24	0,045 24	1,12
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-

Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed} [N]	M _{Ed} [N·m]	A _s [cm ² /cm]	A _{dr} [cm ² /cm]	CS	Nodo	N _{Ed} [N]	M _{Ed} [N·m]	A _s [cm ² /cm]	A _{dr} [cm ² /cm]	CS	Nodo	N _{Ed} [N]	M _{Ed} [N·m]	A _s [cm ² /cm]	A _{dr} [cm ² /cm]	CS
S	S		-1.406	9.627	0,045 24	0,045 24	3,89		-1.529	8.930	0,045 24	0,045 24	4,19		1.162	7.661	0,045 24	0,045 24	4,85
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00309	-8.653	37.21 7	0,045 24	0,045 24	1,02	00328	10.07 0	18.83 0	0,045 24	0,045 24	1,76	00329	8.011	8.395	0,045 24	0,045 24	3,97
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		8.011	5.952	0,045 24	0,045 24	5,60
S	S		2.680	8.837	0,045 24	0,045 24	4,19		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-90	1.840	0,045 24	0,045 24	20,27
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		11.05 4	595	0,045 24	0,045 24	55,5 4		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00330	-2.319	588	0,045 24	0,045 24	58,3 8	00331	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00332	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-2.319	9.301	0,045 24	0,045 24	3,69		-6.929	16.61 4	0,045 24	0,045 24	2,28		-7.256	19.42 3	0,045 24	0,045 24	1,96
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		144	27	0,045 24	0,045 24	NS
	I		10.38 4	1.281	0,045 24	0,045 24	25,8 5		6.367	772	0,045 24	0,045 24	43,3 9		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00333	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00334	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00335	9.337	6.275	0,045 24	0,045 24	5,29
	I		-6.943	17.05 4	0,045 24	0,045 24	2,23		2.659	10.24 4	0,045 24	0,045 24	3,30		9.337	7.292	0,045 24	0,045 24	4,55
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		7.146	1.138	0,045 24	0,045 24	29,37
	I		1.929	781	0,045 24	0,045 24	43,4 3		2.021	1.598	0,045 24	0,045 24	21,2 2		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00336	17.64 6	17.62 0	0,045 24	0,045 24	1,84	00337	26.58 2	18.05 9	0,045 24	0,045 24	1,75	00338	5.418	7.604	0,045 24	0,045 24	4,42
	I		17.64 6	1.116	0,045 24	0,045 24	29,0 4		26.58 2	1.104	0,045 24	0,045 24	28,5 8		5.418	6.675	0,045 24	0,045 24	5,03
S	S		7.755	165	0,045 24	0,045 24	NS		10.14 7	859	0,045 24	0,045 24	38,5 7		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		7.755	544	0,045 24	0,045 24	61,3 3		0	0	0,045 24	0,045 24	-		13.33 8	1.085	0,045 24	0,045 24	30,26
P	S	00339	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00340	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00341	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		2.165	10.41 2	0,045 24	0,045 24	3,26		-5.286	17.31 6	0,045 24	0,045 24	2,18		-5.541	18.79 5	0,045 24	0,045 24	2,01
S	S		5.101	268	0,045 24	0,045 24	NS		756	58	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		5.101	606	0,045 24	0,045 24	55,4 8		1.229	468	0,045 24	0,045 24	72,6 3		63	1.374	0,045 24	0,045 24	27,14
P	S	00342	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00343	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00344	10.82 9	8.630	0,045 24	0,045 24	3,83
	I		-5.434	16.58 8	0,045 24	0,045 24	2,28		4.840	9.806	0,045 24	0,045 24	3,43		10.82 9	5.637	0,045 24	0,045 24	5,87
S	S		912	13	0,045 24	0,045 24	NS		5.240	340	0,045 24	0,045 24	98,8 4		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		1.493	621	0,045 24	0,045 24	54,6 9		5.240	525	0,045 24	0,045 24	64,0 1		13.04 7	964	0,045 24	0,045 24	34,08
P	S	00345	37.94 1	399	0,045 24	0,045 24	76,3 0	01567	-4.225	25.54 8	0,045 24	0,045 24	1,48	01568	12.38 5	21.72 0	0,045 24	0,045 24	1,52
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		10.72 1	783	0,045 24	0,045 24	42,2 5		4.621	3.260	0,045 24	0,045 24	10,3 3		4.801	3.248	0,045 24	0,045 24	10,36
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	01569	2.916	23.15 5	0,045 24	0,045 24	1,46	01570	-5.366	27.85 6	0,045 24	0,045 24	1,36	01571	425	20.34 3	0,045 24	0,045 24	1,67
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		5.779	4.128	0,045 24	0,045 24	8,13		6.971	4.377	0,045 24	0,045 24	7,64		2.351	3.197	0,045 24	0,045 24	10,60
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	01572	3.174	3.230	0,045 24	0,045 24	10,4 7	01573	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01574	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		3.174	8.220	0,045 24	0,045 24	4,11		-5.909	17.06 5	0,045 24	0,045 24	2,22		-5.878	17.54 7	0,045 24	0,045 24	2,16
S	S		618	152	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		618	920	0,045 24	0,045 24	37,0 1		0	1.952	0,045 24	0,045 24	19,1 1		-2	1.911	0,045 24	0,045 24	19,52
P	S	01575	2.395	2.676	0,045 24	0,045 24	12,6 6	01576	11.66 4	19.05 4	0,045 24	0,045 24	1,73	01577	1.936	10.79 3	0,045 24	0,045 24	3,14
	I		2.395	8.873	0,045 24	0,045 24	3,82		11.66 4	145	0,045 24	0,045 24	NS		1.936	4.343	0,045 24	0,045 24	7,81
S	S		609	107	0,045 24	0,045 24	NS		1.594	3.063	0,045 24	0,045 24	11,0 9		2.677	1.620	0,045 24	0,045 24	20,90
	I		609	993	0,045 24	0,045 24	34,2 9		1.594	161	0,045 24	0,045 24	NS		2.677	411	0,045 24	0,045 24	82,36

Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _d	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _d	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _d	CS
			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
P	S	01578	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01579	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01580	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-6.447	12.54 1	0,045 24	0,045 24	3,02		-6.564	18.93 2	0,045 24	0,045 24	2,00		-6.595	12.85 7	0,045 24	0,045 24	2,95
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-31	1.601	0,045 24	0,045 24	23,3 0		-44	2.057	0,045 24	0,045 24	18,1 3		-73	1.683	0,045 24	0,045 24	22,16
P	S	01581	6.193	10.26 2	0,045 24	0,045 24	3,27												
	I		6.193	5.028	0,045 24	0,045 24	6,67												
S	S		4.403	1.665	0,045 24	0,045 24	20,2 3												
	I		4.403	547	0,045 24	0,045 24	61,5 8												
Piano Terra																			
Soletta P41-P38-P40-P43																			
P	S	00014	-8.220	35.63 1	0,045 24	0,045 24	1,07	00115	-6.488	33.59 7	0,045 24	0,045 24	1,13	00116	-4.446	35.96 6	0,090 48	0,090 48	2,72
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		26.76 3	4.984	0,045 24	0,045 24	6,33		31.08 1	4.705	0,045 24	0,045 24	6,61		42.37 0	4.275	0,045 24	0,045 24	7,02
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00117	-6.357	38.24 7	0,090 48	0,090 48	2,45	00196	-5.533	35.43 0	0,045 24	0,045 24	1,07	00197	-8.745	33.83 1	0,045 24	0,045 24	1,13
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		32.24 6	4.907	0,045 24	0,045 24	6,32		-1.654	8.932	0,045 24	0,045 24	4,19		1.063	5.172	0,045 24	0,045 24	6,57
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00198	-9.782	37.31 7	0,045 24	0,045 24	1,02	00307	-7.241	38.51 3	0,090 48	0,090 48	2,43	00308	-9.759	36.92 4	0,090 48	0,090 48	2,62
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		2.721	8.878	0,045 24	0,045 24	4,17		-1.430	9.628	0,045 24	0,045 24	3,89		1.389	8.405	0,045 24	0,045 24	4,42
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00309	-10.70 3	40.62 4	0,090 48	0,090 48	2,23	00310	10.98 8	19.04 2	0,045 24	0,045 24	1,74	00311	167	7.279	0,045 24	0,045 24	4,68
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		167	6.288	0,045 24	0,045 24	5,42
S	S		2.020	9.500	0,045 24	0,045 24	3,91		8.420	209	0,045 24	0,045 24	NS		5.413	1.524	0,045 24	0,045 24	22,04
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		8.420	435	0,045 24	0,045 24	76,5 5		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00312	219	461	0,045 24	0,045 24	73,9 4	00313	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00314	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		219	9.554	0,045 24	0,045 24	3,57		-8.485	16.56 2	0,045 24	0,045 24	2,30		-9.040	19.46 5	0,045 24	0,045 24	1,96
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-134	42	0,045 24	0,045 24	NS
	I		2.207	1.734	0,045 24	0,045 24	19,5 5		2.394	737	0,045 24	0,045 24	45,9 7		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00315	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00316	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00317	17.12 5	7.311	0,045 24	0,045 24	4,44
	I		-8.532	17.17 6	0,045 24	0,045 24	2,22		4.618	9.998	0,045 24	0,045 24	3,37		17.12 5	7.051	0,045 24	0,045 24	4,60
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-393	1.911	0,045 24	0,045 24	19,54
	I		6.209	762	0,045 24	0,045 24	43,9 8		10.91 8	1.294	0,045 24	0,045 24	25,5 5		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00318	16.62 3	17.46 1	0,045 24	0,045 24	1,86	00319	23.81 7	18.15 6	0,045 24	0,045 24	1,75	00320	7.330	7.584	0,045 24	0,045 24	4,40
	I		16.62 3	1.207	0,045 24	0,045 24	26,9 3		23.81 7	958	0,045 24	0,045 24	33,2 1		7.330	6.649	0,045 24	0,045 24	5,02
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		9.386	795	0,045 24	0,045 24	41,7 7		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		12.40 6	564	0,045 24	0,045 24	58,3 6		0	0	0,045 24	0,045 24	-		12.72 5	1.052	0,045 24	0,045 24	31,26
P	S	00321	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00322	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00323	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		3.503	10.43 8	0,045 24	0,045 24	3,24		-5.487	17.30 6	0,045 24	0,045 24	2,18		-5.924	18.85 2	0,045 24	0,045 24	2,01
S	S		4.988	241	0,045 24	0,045 24	NS		1.554	50	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		4.988	635	0,045 24	0,045 24	52,9 6		1.554	526	0,045 24	0,045 24	64,5 6		119	1.408	0,045 24	0,045 24	26,48
P	S	00324	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00325	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00326	10.74 4	8.647	0,045 24	0,045 24	3,83
	I		-5.517	16.69 1	0,045 24	0,045 24	2,27		6.084	9.800	0,045 24	0,045 24	3,42		10.74 4	5.580	0,045 24	0,045 24	5,93

Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _S	A _{Df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _S	A _{Df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _S	A _{Df}	CS
			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		5.132	336	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		1.451	577	0,045 24	0,045 24	58,8 7		5.132	522	0,045 24	0,045 24	64,4 0		12.97 7	966	0,045 24	0,045 24	34,02
P	S	00327	39.07 7	449	0,045 24	0,045 24	67,5 5	01552	-5.852	25.68 4	0,090 48	0,090 48	5,66	01553	11.30 4	21.72 8	0,045 24	0,045 24	1,52
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		10.77 9	794	0,045 24	0,045 24	41,6 5		4.903	3.381	0,045 24	0,045 24	9,95		4.402	3.205	0,045 24	0,045 24	10,51
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	01554	3.697	23.17 4	0,045 24	0,045 24	1,46	01555	-5.647	27.85 5	0,090 48	0,090 48	4,62	01556	-616	20.34 9	0,045 24	0,045 24	1,68
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		5.882	4.159	0,045 24	0,045 24	8,07		6.844	4.355	0,045 24	0,045 24	7,68		2.269	3.241	0,045 24	0,045 24	10,46
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	01557	2.960	3.427	0,045 24	0,045 24	9,87	01558	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01559	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		2.960	8.117	0,045 24	0,045 24	4,17		-6.587	17.14 1	0,045 24	0,045 24	2,21		-6.586	17.56 0	0,045 24	0,045 24	2,16
S	S		781	153	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		781	920	0,045 24	0,045 24	36,9 9		24	1.914	0,045 24	0,045 24	19,4 8		15	1.999	0,045 24	0,045 24	18,66
P	S	01560	2.614	2.421	0,045 24	0,045 24	13,9 8	01561	11.97 1	18.98 9	0,045 24	0,045 24	1,74	01562	2.040	11.32 7	0,045 24	0,045 24	2,99
	I		2.614	8.979	0,045 24	0,045 24	3,77		11.97 1	153	0,045 24	0,045 24	NS		2.040	4.017	0,045 24	0,045 24	8,44
S	S		436	91	0,045 24	0,045 24	NS		1.857	3.006	0,045 24	0,045 24	11,2 9		4.684	1.809	0,045 24	0,045 24	18,61
	I		436	1.011	0,045 24	0,045 24	33,6 9		1.857	199	0,045 24	0,045 24	NS		4.684	391	0,045 24	0,045 24	86,08
P	S	01563	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01564	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01565	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-7.793	12.00 8	0,045 24	0,045 24	3,17		-7.829	18.96 7	0,045 24	0,045 24	2,01		-7.702	13.42 0	0,045 24	0,045 24	2,83
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-50	1.631	0,045 24	0,045 24	22,8 7		-67	2.050	0,045 24	0,045 24	18,2 0		-107	1.662	0,045 24	0,045 24	22,45
P	S	01566	5.123	9.749	0,045 24	0,045 24	3,45												
	I		5.123	5.314	0,045 24	0,045 24	6,33												
S	S		2.476	1.496	0,045 24	0,045 24	22,6 4												
	I		2.476	545	0,045 24	0,045 24	62,1 5												
Piano Terra																			
Soletta P43-P40-P42-P45																			
P	S	00014	-8.006	38.56 9	0,090 48	0,090 48	2,42	00113	-8.626	35.49 4	0,045 24	0,045 24	1,07	00114	-7.919	33.65 8	0,045 24	0,045 24	1,13
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		31.90 4	4.997	0,045 24	0,045 24	6,21		27.30 0	4.945	0,045 24	0,045 24	6,37		31.07 9	4.682	0,045 24	0,045 24	6,64
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00115	-4.777	35.92 0	0,090 48	0,090 48	2,73	00196	-7.934	38.63 5	0,090 48	0,090 48	2,41	00197	-10.77 3	37.15 2	0,090 48	0,090 48	2,60
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		33.48 8	4.940	0,045 24	0,045 24	6,25		-1.517	9.650	0,045 24	0,045 24	3,88		1.311	8.457	0,045 24	0,045 24	4,40
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00198	-12.07 9	40.82 7	0,090 48	0,090 48	2,22	00199	8.655	19.11 9	0,045 24	0,045 24	1,74	00200	1.486	7.276	0,045 24	0,045 24	4,67
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		1.486	6.282	0,045 24	0,045 24	5,41
S	S		2.036	9.564	0,045 24	0,045 24	3,88		8.036	211	0,045 24	0,045 24	NS		5.073	1.504	0,045 24	0,045 24	22,35
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		8.036	433	0,045 24	0,045 24	76,9 9		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00201	2.334	452	0,045 24	0,045 24	74,9 6	00202	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00203	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		2.334	9.539	0,045 24	0,045 24	3,55		-9.581	16.59 9	0,045 24	0,045 24	2,30		-10.07 3	19.51 9	0,045 24	0,045 24	1,96
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		562	21	0,045 24	0,045 24	NS
	I		2.222	1.720	0,045 24	0,045 24	19,7 1		2.473	748	0,045 24	0,045 24	45,2 8		0	0	0,045 24	0,045 24	-

Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed} [N]	M _{Ed} [N·m]	A _s [cm ² /cm]	A _{df} [cm ² /cm]	CS	Nodo	N _{Ed} [N]	M _{Ed} [N·m]	A _s [cm ² /cm]	A _{df} [cm ² /cm]	CS	Nodo	N _{Ed} [N]	M _{Ed} [N·m]	A _s [cm ² /cm]	A _{df} [cm ² /cm]	CS
P	S	00204	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00205	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00206	27.22 9	660	0,045 24	0,045 24	47,70
I			-9.437	17.25 8	0,045 24	0,045 24	2,21		5.588	10.01 5	0,045 24	0,045 24	3,35		19.62 7	7.110	0,045 24	0,045 24	4,53
S	S	00204	0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-360	1.854	0,045 24	0,045 24	20,13
I			5.861	779	0,045 24	0,045 24	43,0 6		10.52 8	1.315	0,045 24	0,045 24	25,1 7		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00207	18.96 5	17.42 7	0,045 24	0,045 24	1,85	00208	-10.43 1	37.21 1	0,045 24	0,045 24	1,03	00209	-9.642	33.76 0	0,045 24	0,045 24	1,13
I			18.96 5	1.283	0,045 24	0,045 24	25,1 6		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S	00207	0	0	0,045 24	0,045 24	-		2.784	8.851	0,045 24	0,045 24	4,18		1.188	7.708	0,045 24	0,045 24	4,82
I			12.18 6	580	0,045 24	0,045 24	56,7 9		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00210	-6.886	35.50 5	0,045 24	0,045 24	1,07	00211	20.87 4	18.01 0	0,045 24	0,045 24	1,78	00212	9.399	7.444	0,045 24	0,045 24	4,46
I			0	0	0,045 24	0,045 24	-		20.87 4	910	0,045 24	0,045 24	35,2 7		9.399	6.652	0,045 24	0,045 24	4,99
S	S	00210	-1.634	8.921	0,045 24	0,045 24	4,20		9.635	764	0,045 24	0,045 24	43,4 3		0	0	0,045 24	0,045 24	-
I			0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		13.01 6	1.046	0,045 24	0,045 24	31,41
P	S	00213	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00214	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00215	0	0	0,045 24	0,045 24	-
I			4.699	10.45 1	0,045 24	0,045 24	3,22		-6.567	17.37 9	0,045 24	0,045 24	2,18		-6.855	18.89 5	0,045 24	0,045 24	2,01
S	S	00213	5.341	270	0,045 24	0,045 24	NS		1.782	55	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-
I			5.341	610	0,045 24	0,045 24	55,0 7		1.782	521	0,045 24	0,045 24	65,1 4		123	1.382	0,045 24	0,045 24	26,98
P	S	00216	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00217	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00218	12.24 5	8.682	0,045 24	0,045 24	3,79
I			-6.274	16.68 2	0,045 24	0,045 24	2,27		7.591	9.772	0,045 24	0,045 24	3,42		12.24 5	5.509	0,045 24	0,045 24	5,98
S	S	00216	0	0	0,045 24	0,045 24	-		5.427	347	0,045 24	0,045 24	96,7 9		0	0	0,045 24	0,045 24	-
I			1.681	582	0,045 24	0,045 24	58,3 3		5.427	507	0,045 24	0,045 24	66,2 5		9.705	1.056	0,045 24	0,045 24	31,42
P	S	00219	41.30 7	558	0,045 24	0,045 24	53,9 7	01478	2.681	23.41 5	0,045 24	0,045 24	1,45	01479	10.49 8	21.70 4	0,045 24	0,045 24	1,53
I			0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S	00219	11.19 3	787	0,045 24	0,045 24	41,9 7		5.008	3.420	0,045 24	0,045 24	9,83		4.656	3.234	0,045 24	0,045 24	10,41
I			0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	01480	4.204	23.03 6	0,045 24	0,045 24	1,46	01481	-6.153	27.92 9	0,045 24	0,045 24	1,36	01482	-1.122	20.31 8	0,045 24	0,045 24	1,68
I			0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S	01480	5.777	4.095	0,045 24	0,045 24	8,19		6.811	4.332	0,045 24	0,045 24	7,72		2.281	3.232	0,045 24	0,045 24	10,49
I			0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	01483	3.468	3.456	0,045 24	0,045 24	9,77	01484	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01485	0	0	0,045 24	0,045 24	-
I			3.468	8.071	0,045 24	0,045 24	4,18		-7.482	17.14 6	0,045 24	0,045 24	2,22		-7.571	17.63 5	0,045 24	0,045 24	2,16
S	S	01483	887	150	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
I			887	911	0,045 24	0,045 24	37,3 5		28	1.900	0,045 24	0,045 24	19,6 3		17	1.979	0,045 24	0,045 24	18,84
P	S	01486	2.970	2.322	0,045 24	0,045 24	14,5 7	01487	12.23 9	18.81 6	0,045 24	0,045 24	1,75	01488	2.239	11.34 1	0,045 24	0,045 24	2,99
I			2.970	9.000	0,045 24	0,045 24	3,76		12.23 9	180	0,045 24	0,045 24	NS		2.239	3.957	0,045 24	0,045 24	8,57
S	S	01486	270	80	0,045 24	0,045 24	NS		1.878	2.956	0,045 24	0,045 24	11,4 8		4.566	1.799	0,045 24	0,045 24	18,72
I			270	997	0,045 24	0,045 24	34,1 8		1.878	184	0,045 24	0,045 24	NS		4.566	345	0,045 24	0,045 24	97,59
P	S	01489	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01490	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01491	0	0	0,045 24	0,045 24	-
I			-8.859	12.00 0	0,045 24	0,045 24	3,18		-8.802	19.01 8	0,045 24	0,045 24	2,00		-8.600	13.52 2	0,045 24	0,045 24	2,82
S	S	01489	0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
I			-53	1.627	0,045 24	0,045 24	22,9 3		-68	2.071	0,045 24	0,045 24	18,0 1		-93	1.667	0,045 24	0,045 24	22,38
P	S	01492	4.260	9.642	0,045 24	0,045 24	3,49												
I			4.260	5.363	0,045 24	0,045 24	6,28												

Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
S	S		2.462	1.476	0,045 24	0,045 24	22,9 5												
	I		2.462	536	0,045 24	0,045 24	63,1 9												
Piano Terra																			
Soletta P49-P46-P48-P50																			
P	S	00031	-16.85 6	35.71 2	0,045 24	0,045 24	1,09	00112	-5.691	31.95 4	0,045 24	0,045 24	1,18	00162	-9.925	34.19 7	0,090 48	0,090 48	3,02
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		29.30 0	6.538	0,045 24	0,045 24	4,78		22.72 6	3.758	0,045 24	0,045 24	8,49		40.38 4	3.849	0,045 24	0,045 24	7,85
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00164	-8.513	38.39 2	0,090 48	0,090 48	2,44	00172	-12.26 5	37.48 4	0,090 48	0,090 48	2,56	00173	-11.57 0	36.31 8	0,090 48	0,090 48	2,71
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		35.10 4	5.526	0,045 24	0,045 24	5,56		10.30 2	4.961	0,045 24	0,045 24	6,68		947	9.256	0,045 24	0,045 24	4,02
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00174	-11.88 7	38.22 3	0,090 48	0,090 48	2,48	00175	15.24 7	18.99 6	0,045 24	0,045 24	1,72	00176	1.443	6.506	0,045 24	0,045 24	5,22
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		15.24 7	364	0,045 24	0,045 24	89,6 8		1.443	6.786	0,045 24	0,045 24	5,01
S	S		1.110	9.676	0,045 24	0,045 24	3,84		10.19 6	67	0,045 24	0,045 24	NS		3.464	1.420	0,045 24	0,045 24	23,79
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		10.19 6	448	0,045 24	0,045 24	73,9 5		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00177	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00178	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00179	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-841	9.837	0,045 24	0,045 24	3,48		-9.174	16.72 2	0,045 24	0,045 24	2,28		-7.994	19.21 6	0,045 24	0,045 24	1,98
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		957	166	0,045 24	0,045 24	NS
	I		1.591	1.175	0,045 24	0,045 24	28,9 0		155	1.188	0,045 24	0,045 24	31,3 8		957	142	0,045 24	0,045 24	NS
P	S	00180	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00181	10.42 7	982	0,045 24	0,045 24	33,7 1	00182	22.83 1	217	0,045 24	0,045 24	NS
	I		-8.497	16.47 8	0,045 24	0,045 24	2,31		10.42 7	9.709	0,045 24	0,045 24	3,41		19.40 7	6.634	0,045 24	0,045 24	4,86
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	1.641	0,045 24	0,045 24	22,73
	I		7.593	803	0,045 24	0,045 24	41,5 7		10.69 2	1.421	0,045 24	0,045 24	23,2 8		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00183	9.238	17.88 0	0,045 24	0,045 24	1,86	00184	-10.33 3	34.47 9	0,045 24	0,045 24	1,11	00185	-12.76 6	33.51 4	0,045 24	0,045 24	1,15
	I		9.238	566	0,045 24	0,045 24	58,6 9		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		2.820	7.914	0,045 24	0,045 24	4,68		1.172	7.895	0,045 24	0,045 24	4,71
	I		12.03 4	637	0,045 24	0,045 24	51,7 3		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00186	7.102	30.73 4	0,045 24	0,045 24	1,09	00187	2.031	16.37 3	0,045 24	0,045 24	2,07	00188	-956	6.712	0,045 24	0,045 24	5,09
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		2.031	2.607	0,045 24	0,045 24	13,0 1		-956	7.705	0,045 24	0,045 24	4,44
S	S		3.233	6.402	0,045 24	0,045 24	5,28		12.93 7	1.439	0,045 24	0,045 24	22,8 4		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		12.93 7	30	0,045 24	0,045 24	NS		2.738	1.499	0,045 24	0,045 24	22,58
P	S	00189	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00190	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00191	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-3.557	10.55 7	0,045 24	0,045 24	3,26		-14.48 4	17.75 5	0,045 24	0,045 24	2,18		-13.20 7	18.49 1	0,045 24	0,045 24	2,08
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		637	67	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		452	703	0,045 24	0,045 24	48,4 5		637	44	0,045 24	0,045 24	NS		-153	1.355	0,045 24	0,045 24	27,53
P	S	00192	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00193	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00194	8.025	9.647	0,045 24	0,045 24	3,46
	I		-13.60 3	15.48 8	0,045 24	0,045 24	2,49		2.368	9.433	0,045 24	0,045 24	3,59		8.025	4.957	0,045 24	0,045 24	6,73
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		5.984	623	0,045 24	0,045 24	53,8 3		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		1.812	1.070	0,045 24	0,045 24	31,7 1		5.984	411	0,045 24	0,045 24	81,5 9		12.98 9	896	0,045 24	0,045 24	36,67
P	S	00195	34.15 3	19.97 6	0,045 24	0,045 24	1,54	01463	1.486	24.61 6	0,045 24	0,045 24	1,38	01464	14.92 9	20.60 3	0,045 24	0,045 24	1,59
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		12.15 7	607	0,045 24	0,045 24	54,2 7		4.279	3.580	0,045 24	0,045 24	9,41		3.495	2.866	0,045 24	0,045 24	11,78
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		3.495	58	0,045 24	0,045 24	NS

Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N.m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N.m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N.m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
P	S	01465	-3.585	22.219	0,045 24	0,045 24	1,55	01466	-11.124	27.502	0,090 48	0,090 48	4,80	01467	-2.054	20.781	0,045 24	0,045 24	1,65
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		4.539	3.044	0,045 24	0,045 24	11,0 6		6.161	4.113	0,045 24	0,045 24	8,15		1.763	3.189	0,045 24	0,045 24	10,64
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	01468	757	3.807	0,045 24	0,045 24	8,94	01469	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01470	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		757	7.877	0,045 24	0,045 24	4,32		-11.951	16.874	0,045 24	0,045 24	2,28		-12.195	17.137	0,045 24	0,045 24	2,24
S	S		928	217	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		928	889	0,045 24	0,045 24	38,2 6		-97	1.927	0,045 24	0,045 24	19,3 6		-127	2.038	0,045 24	0,045 24	18,31
P	S	01471	-1.412	3.602	0,045 24	0,045 24	9,51	01472	3.111	22.124	0,045 24	0,045 24	1,53	01473	303	12.051	0,045 24	0,045 24	2,83
	I		-1.412	8.613	0,045 24	0,045 24	3,98		0	0	0,045 24	0,045 24	-		303	3.695	0,045 24	0,045 24	9,22
S	S		3.176	126	0,045 24	0,045 24	NS		4.573	4.333	0,045 24	0,045 24	7,77		5.948	1.442	0,045 24	0,045 24	23,26
	I		3.176	1.091	0,045 24	0,045 24	30,9 8		0	0	0,045 24	0,045 24	-		5.948	553	0,045 24	0,045 24	60,65
P	S	01474	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01475	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01476	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-10.220	11.838	0,045 24	0,045 24	3,23		-9.972	18.729	0,045 24	0,045 24	2,04		4.190	10.768	0,045 24	0,045 24	3,13
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		59	1.567	0,045 24	0,045 24	23,8 0		65	2.053	0,045 24	0,045 24	18,1 6		72	1.605	0,045 24	0,045 24	23,23
P	S	01477	7.151	10.791	0,045 24	0,045 24	3,10												
	I		7.151	4.932	0,045 24	0,045 24	6,78												
S	S		2.605	1.300	0,045 24	0,045 24	26,0 4												
	I		2.605	518	0,045 24	0,045 24	65,3 6												
Piano Terra																			
Soletta P50-P48-P51-P52																			
P	S	00015	-9.284	29.540	0,045 24	0,045 24	1,29	00030	-14.865	37.250	0,090 48	0,090 48	2,60	00031	-11.943	33.807	0,090 48	0,090 48	3,09
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		25.791	3.320	0,045 24	0,045 24	9,53		29.438	7.694	0,045 24	0,045 24	4,06		37.501	3.705	0,045 24	0,045 24	8,23
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00112	-8.236	37.884	0,045 24	0,045 24	1,00	00184	-11.904	38.477	0,090 48	0,090 48	2,45	00185	-12.850	35.738	0,090 48	0,090 48	2,79
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		32.716	1.913	0,045 24	0,045 24	16,1 8		13.662	7.705	0,045 24	0,045 24	4,26		824	9.150	0,045 24	0,045 24	4,07
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00186	-13.413	36.903	0,090 48	0,090 48	2,64	00220	-11.887	34.266	0,090 48	0,090 48	3,02	00221	-11.798	38.923	0,090 48	0,090 48	2,40
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		-957	9.598	0,045 24	0,045 24	3,90		1.983	9.342	0,045 24	0,045 24	3,97		4.826	7.687	0,045 24	0,045 24	4,79
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00222	-13.298	33.753	0,090 48	0,090 48	3,11	00244	22.415	18.573	0,045 24	0,045 24	1,72	00245	4.483	6.745	0,045 24	0,045 24	4,99
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		22.415	714	0,045 24	0,045 24	44,7 5		4.483	6.783	0,045 24	0,045 24	4,96
S	S		-661	8.489	0,045 24	0,045 24	4,40		0	0	0,045 24	0,045 24	-		3.681	1.343	0,045 24	0,045 24	25,13
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		10.541	575	0,045 24	0,045 24	57,5 6		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00246	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00247	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00248	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		671	10.096	0,045 24	0,045 24	3,37		-10.236	16.586	0,045 24	0,045 24	2,31		-9.833	19.157	0,045 24	0,045 24	2,00
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		2.267	250	0,045 24	0,045 24	NS
	I		2.876	896	0,045 24	0,045 24	37,7 6		146	1.058	0,045 24	0,045 24	35,2 4		2.267	174	0,045 24	0,045 24	NS
P	S	00249	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00250	9.312	498	0,045 24	0,045 24	66,6 9	00251	18.408	226	0,045 24	0,045 24	NS
	I		-10.336	16.374	0,045 24	0,045 24	2,34		9.312	9.880	0,045 24	0,045 24	3,36		15.895	6.643	0,045 24	0,045 24	4,90

Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed} [N]	M _{Ed} [N·m]	A _s [cm ² /cm]	A _{df} [cm ² /cm]	CS	Nodo	N _{Ed} [N]	M _{Ed} [N·m]	A _s [cm ² /cm]	A _{df} [cm ² /cm]	CS	Nodo	N _{Ed} [N]	M _{Ed} [N·m]	A _s [cm ² /cm]	A _{df} [cm ² /cm]	CS	
S	S		18.57 4	57	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-		13.08 1	1.317	0,045 24	0,045 24	24,94	
	I		18.57 4	531	0,045 24	0,045 24	60,8 7		22.21 8	1.642	0,045 24	0,045 24	19,4 7		0	0	0,045 24	0,045 24	-	
P	S	00252	3.317	18.18 5	0,045 24	0,045 24	1,86	00253	-204	16.84 9	0,045 24	0,045 24	2,03	00254	-3.050	6.393	0,045 24	0,045 24	5,38	
	I		3.317	729	0,045 24	0,045 24	46,3 5		-204	2.324	0,045 24	0,045 24	14,6 8		-3.050	7.700	0,045 24	0,045 24	4,47	
S	S		18.31 1	179	0,045 24	0,045 24	NS		9.250	1.013	0,045 24	0,045 24	32,7 9		0	0	0,045 24	0,045 24	-	
	I		14.30 7	106	0,045 24	0,045 24	NS		9.250	465	0,045 24	0,045 24	71,4 4		2.984	1.216	0,045 24	0,045 24	27,81	
P	S	00255	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00256	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00257	0	0	0,045 24	0,045 24	-	
	I		-203	10.56 2	0,045 24	0,045 24	3,23		-14.48 5	17.93 3	0,045 24	0,045 24	2,16		-13.64 3	18.69 9	0,045 24	0,045 24	2,06	
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-	
	I		-244	1.356	0,045 24	0,045 24	27,5 2		719	188	0,045 24	0,045 24	NS		-175	1.821	0,045 24	0,045 24	20,49	
P	S	00258	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00259	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00260	12.15 4	9.673	0,045 24	0,045 24	3,41	
	I		-14.58 0	15.68 5	0,045 24	0,045 24	2,47		5.819	9.636	0,045 24	0,045 24	3,48		12.15 4	5.011	0,045 24	0,045 24	6,57	
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		4.064	439	0,045 24	0,045 24	76,8 0		0	0	0,045 24	0,045 24	-	
	I		1.210	1.068	0,045 24	0,045 24	31,8 3		4.064	612	0,045 24	0,045 24	55,0 9		11.29 2	925	0,045 24	0,045 24	35,70	
P	S	00261	31.14 7	19.83 2	0,045 24	0,045 24	1,57	01507	597	24.29 7	0,045 24	0,045 24	1,40	01508	5.181	21.48 2	0,045 24	0,045 24	1,56	
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-	
S	S		8.461	885	0,045 24	0,045 24	37,6 2		6.059	3.257	0,045 24	0,045 24	10,2 9		6.284	2.715	0,045 24	0,045 24	12,34	
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		6.284	194	0,045 24	0,045 24	NS	
P	S	01509	-361	21.78 6	0,045 24	0,045 24	1,57	01510	-12.94 2	27.23 7	0,090 48	0,090 48	4,93	01511	-1.949	21.13 6	0,045 24	0,045 24	1,62	
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-	
S	S		6.260	3.258	0,045 24	0,045 24	10,2 8		5.469	4.220	0,045 24	0,045 24	7,96		1.712	3.389	0,045 24	0,045 24	10,02	
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		1.712	12	0,045 24	0,045 24	NS	
P	S	01512	894	3.554	0,045 24	0,045 24	9,57	01513	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01514	0	0	0,045 24	0,045 24	-	
	I		894	7.552	0,045 24	0,045 24	4,50		-12.58 3	17.03 9	0,045 24	0,045 24	2,26		-12.53 1	17.40 7	0,045 24	0,045 24	2,21	
S	S		404	177	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-	
	I		748	1.000	0,045 24	0,045 24	34,0 3		-77	2.191	0,045 24	0,045 24	17,0 3		-90	2.366	0,045 24	0,045 24	15,77	
P	S	01515	1.419	3.928	0,045 24	0,045 24	8,65	01516	3.426	21.47 8	0,045 24	0,045 24	1,57	01517	-3.477	12.61 4	0,045 24	0,045 24	2,73	
	I		1.419	8.453	0,045 24	0,045 24	4,02		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-3.477	3.169	0,045 24	0,045 24	10,87	
S	S		2.290	564	0,045 24	0,045 24	60,0 8		3.845	4.126	0,045 24	0,045 24	8,18		6.764	1.585	0,045 24	0,045 24	21,11	
	I		2.290	975	0,045 24	0,045 24	34,7 6		0	0	0,045 24	0,045 24	-		6.764	616	0,045 24	0,045 24	54,32	
P	S	01518	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01519	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01520	0	0	0,045 24	0,045 24	-	
	I		-2.447	9.948	0,045 24	0,045 24	3,45		-10.87 1	18.86 0	0,045 24	0,045 24	2,03		2.577	10.84 9	0,045 24	0,045 24	3,12	
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-	
	I		58	1.443	0,045 24	0,045 24	25,8 4		42	1.789	0,045 24	0,045 24	20,8 4		-55	1.611	0,045 24	0,045 24	23,15	
P	S	01521	5.157	10.81 0	0,045 24	0,045 24	3,11													
	I		5.157	5.126	0,045 24	0,045 24	6,56													
S	S		2.252	571	0,045 24	0,045 24	59,3 5													
	I		2.252	560	0,045 24	0,045 24	60,5 2													
Piano Terra			Soletta P52-P51-P53-P54																	
P	S	00015	-9.866	33.15 6	0,090 48	0,090 48	3,20	00016	-11.36 0	32.14 6	0,045 24	0,045 24	1,19	00028	-11.96 7	36.12 7	0,090 48	0,090 48	2,74	
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-	
S	S		24.72 1	4.843	0,045 24	0,045 24	6,55		31.11 2	1.386	0,045 24	0,045 24	22,4 4		26.23 3	5.513	0,045 24	0,045 24	5,73	
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-	

Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _d r	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _d r	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _d r	CS
			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
P	S	00030	-11.20 2	36.12 9	0,090 48	0,090 48	2,73	00220	-14.30 8	36.68 9	0,090 48	0,090 48	2,67	00221	-15.32 7	36.42 0	0,090 48	0,090 48	2,71
I			0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		33.65 0	5.597	0,045 24	0,045 24	5,51		1.939	10.70 1	0,045 24	0,045 24	3,47		2.845	8.736	0,045 24	0,045 24	4,24
I			0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00222	-14.62 2	38.85 4	0,090 48	0,090 48	2,42	00223	17.09 3	18.15 8	0,045 24	0,045 24	1,79	00224	10.78 8	8.154	0,045 24	0,045 24	4,06
I			0	0	0,045 24	0,045 24	-		17.09 3	1.136	0,045 24	0,045 24	28,5 8		10.78 8	6.624	0,045 24	0,045 24	4,99
S	S		-307 0	8.942	0,045 24	0,045 24	4,17		24.54 2	1.666	0,045 24	0,045 24	19,0 5		0	0	0,045 24	0,045 24	-
I			0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		1.350	636	0,045 24	0,045 24	53,42
P	S	00225	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00226	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00227	0	0	0,045 24	0,045 24	-
I			1.870	9.795	0,045 24	0,045 24	3,46		-12.35 6	17.32 7	0,045 24	0,045 24	2,22		-12.35 6	18.57 2	0,045 24	0,045 24	2,07
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		7.407	787	0,045 24	0,045 24	42,4 4		0	0	0,045 24	0,045 24	-
I			-203	1.035	0,045 24	0,045 24	36,0 5		0	0	0,045 24	0,045 24	-		11.64 8	1.065	0,045 24	0,045 24	30,98
P	S	00228	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00229	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00230	-217	7.497	0,045 24	0,045 24	4,55
I			-12.46 1	16.09 7	0,045 24	0,045 24	2,39		-3.219	9.765	0,045 24	0,045 24	3,52		-217	6.569	0,045 24	0,045 24	5,20
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		1.493	52	0,045 24	0,045 24	NS		5.138	75	0,045 24	0,045 24	NS
I			10.92 0	1.362	0,045 24	0,045 24	24,2 7		1.493	83	0,045 24	0,045 24	NS		5.138	953	0,045 24	0,045 24	35,27
P	S	00231	17.93 4	18.27 2	0,045 24	0,045 24	1,77	00232	-14.34 7	34.55 2	0,090 48	0,090 48	2,98	00233	-14.04 4	36.09 3	0,090 48	0,090 48	2,75
I			17.93 4	843	0,045 24	0,045 24	38,4 1		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		7.511	538	0,045 24	0,045 24	62,0 6		299	9.444	0,045 24	0,045 24	3,95		2.173	7.799	0,045 24	0,045 24	4,76
I			7.511	433	0,045 24	0,045 24	77,1 1		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00234	-13.43 2	39.70 2	0,090 48	0,090 48	2,33	00235	350	17.31 1	0,045 24	0,045 24	1,97	00236	701	7.489	0,045 24	0,045 24	4,55
I			0	0	0,045 24	0,045 24	-		350	1.246	0,045 24	0,045 24	27,3 5		701	6.756	0,045 24	0,045 24	5,04
S	S		390	8.938	0,045 24	0,045 24	4,17		27.38 5	1.860	0,045 24	0,045 24	16,9 2		0	0	0,045 24	0,045 24	-
I			0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-164	1.122	0,045 24	0,045 24	33,25
P	S	00237	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00238	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00239	0	0	0,045 24	0,045 24	-
I			751	9.973	0,045 24	0,045 24	3,41		-12.82 6	17.46 6	0,045 24	0,045 24	2,20		-12.74 8	18.49 9	0,045 24	0,045 24	2,08
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		6.956	588	0,045 24	0,045 24	56,8 7		0	0	0,045 24	0,045 24	-
I			2.019	577	0,045 24	0,045 24	58,7 7		4.627	17	0,045 24	0,045 24	NS		9.160	1.016	0,045 24	0,045 24	32,71
P	S	00240	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00241	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00242	4.675	7.759	0,045 24	0,045 24	4,34
I			-12.83 9	15.80 8	0,045 24	0,045 24	2,44		8.445	9.877	0,045 24	0,045 24	3,37		4.675	5.966	0,045 24	0,045 24	5,64
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		1.568	459	0,045 24	0,045 24	73,9 8		0	0	0,045 24	0,045 24	-
I			13.14 8	1.519	0,045 24	0,045 24	21,6 2		0	0	0,045 24	0,045 24	-		9.723	898	0,045 24	0,045 24	36,94
P	S	00243	23.97 3	27	0,045 24	0,045 24	NS	01493	4.208	22.53 9	0,090 48	0,090 48	7,76	01494	-4.021	22.69 3	0,045 24	0,045 24	1,52
I			10.54 9	146	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		7.360	1.055	0,045 24	0,045 24	31,6 6		4.725	3.064	0,045 24	0,045 24	10,9 8		7.496	4.306	0,045 24	0,045 24	7,75
I			7.360	35	0,045 24	0,045 24	NS		4.725	85	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	01495	1.067	21.98 6	0,045 24	0,045 24	1,55	01496	-12.93 1	26.30 5	0,045 24	0,045 24	1,46	01497	-1.245	16.76 1	0,045 24	0,045 24	2,04
I			0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-1.245	1.140	0,045 24	0,045 24	30,02
S	S		4.826	3.113	0,045 24	0,045 24	10,8 1		8.779	4.580	0,045 24	0,045 24	7,26		2.556	2.738	0,045 24	0,045 24	12,37
I			0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		2.556	361	0,045 24	0,045 24	93,80
P	S	01498	-118	823	0,045 24	0,045 24	41,4 6	01499	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01500	0	0	0,045 24	0,045 24	-
I			-118	9.275	0,045 24	0,045 24	3,68		-12.63 6	18.23 4	0,045 24	0,045 24	2,11		-12.64 2	16.23 6	0,045 24	0,045 24	2,37

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _d	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _d	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _d	CS
			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		659	1.067	0,045 24	0,045 24	31,9 1		-200	2.225	0,045 24	0,045 24	16,7 7		-196	1.849	0,045 24	0,045 24	20,18
P	S	01501	-2.063	5.429	0,045 24	0,045 24	6,32	01502	-444	6.855	0,045 24	0,045 24	4,98	01503	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-2.063	7.043	0,045 24	0,045 24	4,87		-444	6.889	0,045 24	0,045 24	4,96		-12.38 5	15.55 8	0,045 24	0,045 24	2,47
S	S		1.145	124	0,045 24	0,045 24	NS		3.472	174	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		3.014	865	0,045 24	0,045 24	39,1 0		3.472	870	0,045 24	0,045 24	38,8 2		-168	1.854	0,045 24	0,045 24	20,12
P	S	01504	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01505	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01506	-1.068	15.40 1	0,045 24	0,045 24	2,22
	I		-12.47 6	18.52 0	0,045 24	0,045 24	2,08		-1.548	9.481	0,045 24	0,045 24	3,61		-1.068	2.333	0,045 24	0,045 24	14,66
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		4.775	2.462	0,045 24	0,045 24	13,67
	I		-177	2.285	0,045 24	0,045 24	16,3 3		625	1.170	0,045 24	0,045 24	29,1 0		4.775	663	0,045 24	0,045 24	50,75
Piano Terra Solette P54-P53-P55-P56																			
P	S	00016	-11.42 6	32.50 6	0,045 24	0,045 24	1,18	00017	-11.70 9	35.08 8	0,045 24	0,045 24	1,09	00028	-12.11 6	37.22 9	0,045 24	0,045 24	1,03
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		31.37 2	2.055	0,045 24	0,045 24	15,1 3		29.08 5	5.321	0,045 24	0,045 24	5,88		32.21 4	6.093	0,045 24	0,045 24	5,09
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00029	-10.87 2	36.92 4	0,045 24	0,045 24	1,04	00232	-12.35 6	36.56 9	0,045 24	0,045 24	1,05	00233	-13.90 9	33.22 5	0,045 24	0,045 24	1,16
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		28.57 1	4.436	0,045 24	0,045 24	7,07		1.401	8.106	0,045 24	0,045 24	4,58		2.642	8.242	0,045 24	0,045 24	4,49
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00234	-13.66 9	36.19 8	0,045 24	0,045 24	1,07	00432	-12.67 4	36.01 0	0,045 24	0,045 24	1,07	00433	-13.36 3	35.62 8	0,045 24	0,045 24	1,08
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		11.35 8	7.813	0,045 24	0,045 24	4,23		578	9.228	0,045 24	0,045 24	4,04		2.129	9.074	0,045 24	0,045 24	4,09
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00434	-13.75 8	36.60 8	0,045 24	0,045 24	1,05	00456	7.168	17.98 5	0,045 24	0,045 24	1,86	00457	7.778	8.952	0,045 24	0,045 24	3,73
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		7.168	570	0,045 24	0,045 24	58,6 3		7.778	6.140	0,045 24	0,045 24	5,43
S	S		12.38 4	7.234	0,045 24	0,045 24	4,55		12.26 5	367	0,045 24	0,045 24	89,7 3		1.380	128	0,045 24	0,045 24	NS
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		12.26 5	403	0,045 24	0,045 24	81,7 1		1.380	141	0,045 24	0,045 24	NS
P	S	00458	1.855	391	0,045 24	0,045 24	86,7 7	00459	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00460	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		1.855	9.653	0,045 24	0,045 24	3,51		-12.77 3	16.76 4	0,045 24	0,045 24	2,30		-12.79 4	19.27 2	0,045 24	0,045 24	2,00
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		8.047	170	0,045 24	0,045 24	NS		3.209	425	0,045 24	0,045 24	79,53
	I		9.975	749	0,045 24	0,045 24	44,2 6		11.63 7	627	0,045 24	0,045 24	52,6 2		3.209	467	0,045 24	0,045 24	72,38
P	S	00461	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00462	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00463	7.532	6.788	0,045 24	0,045 24	4,92
	I		-12.80 3	16.70 3	0,045 24	0,045 24	2,30		5.239	10.33 3	0,045 24	0,045 24	3,25		7.532	6.965	0,045 24	0,045 24	4,79
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		985	10	0,045 24	0,045 24	NS		2.382	1.010	0,045 24	0,045 24	33,54
	I		-12	1.433	0,045 24	0,045 24	26,0 3		985	380	0,045 24	0,045 24	89,5 1		2.382	139	0,045 24	0,045 24	NS
P	S	00464	23.01 6	18.39 6	0,045 24	0,045 24	1,73	00465	11.12 6	17.90 4	0,045 24	0,045 24	1,85	00466	10.72 3	9.655	0,045 24	0,045 24	3,43
	I		23.01 6	1.035	0,045 24	0,045 24	30,8 1		11.12 6	533	0,045 24	0,045 24	61,9 9		10.72 3	5.196	0,045 24	0,045 24	6,37
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		32.92 4	1.471	0,045 24	0,045 24	21,0 3		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		13.35 7	419	0,045 24	0,045 24	78,3 4		0	0	0,045 24	0,045 24	-		29.28 8	2.740	0,045 24	0,045 24	11,42
P	S	00467	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00468	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00469	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		2.591	9.763	0,045 24	0,045 24	3,47		-12.82 3	16.53 9	0,045 24	0,045 24	2,33		-12.77 0	18.72 8	0,045 24	0,045 24	2,06
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		3.342	709	0,045 24	0,045 24	47,6 5		1.313	258	0,045 24	0,045 24	NS		-14	1.612	0,045 24	0,045 24	23,14

Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _S	A _{Df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _S	A _{Df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _S	A _{Df}	CS
			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
P	S	00470	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00471	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00472	9.524	6.721	0,045 24	0,045 24	4,94
	I		-12.96 7	17.48 4	0,045 24	0,045 24	2,20		4.946	10.41 2	0,045 24	0,045 24	3,23		9.524	6.805	0,045 24	0,045 24	4,88
S	S		1.720	28	0,045 24	0,045 24	NS		5.082	341	0,045 24	0,045 24	98,5 9		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		1.720	717	0,045 24	0,045 24	47,3 4		5.082	678	0,045 24	0,045 24	49,5 9		11.92 7	833	0,045 24	0,045 24	39,57
P	S	00473	33.81 6	17.82 6	0,045 24	0,045 24	1,73	01654	1.531	21.48 5	0,045 24	0,045 24	1,58	01655	1.165	23.52 1	0,045 24	0,045 24	1,45
	I		33.81 6	1.062	0,045 24	0,045 24	29,0 4		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		9.187	756	0,045 24	0,045 24	43,9 5		2.812	2.917	0,045 24	0,045 24	11,6 0		4.073	3.213	0,045 24	0,045 24	10,49
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	01656	4.107	22.04 0	0,045 24	0,045 24	1,53	01657	-918	23.85 2	0,045 24	0,045 24	1,43	01658	-2.507	18.22 4	0,045 24	0,045 24	1,88
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-2.507	812	0,045 24	0,045 24	42,30
S	S		6.546	3.317	0,045 24	0,045 24	10,0 9		7.211	4.403	0,045 24	0,045 24	7,59		2.602	2.891	0,045 24	0,045 24	11,71
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		2.602	193	0,045 24	0,045 24	NS
P	S	01659	-1.075	1.311	0,045 24	0,045 24	26,0 9	01660	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01661	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-1.075	9.213	0,045 24	0,045 24	3,71		-12.79 9	18.00 5	0,045 24	0,045 24	2,14		-12.72 2	16.38 8	0,045 24	0,045 24	2,35
S	S		325	44	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		792	998	0,045 24	0,045 24	34,1 0		-27	2.096	0,045 24	0,045 24	17,7 9		-30	2.061	0,045 24	0,045 24	18,10
P	S	01662	-1.291	5.380	0,045 24	0,045 24	6,36	01663	1.616	23.24 8	0,045 24	0,045 24	1,46	01664	-3.085	8.723	0,045 24	0,045 24	3,94
	I		-1.291	7.490	0,045 24	0,045 24	4,57		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-3.085	5.851	0,045 24	0,045 24	5,88
S	S		2.000	102	0,045 24	0,045 24	NS		2.087	4.534	0,045 24	0,045 24	7,48		3.218	1.034	0,045 24	0,045 24	32,69
	I		2.000	1.215	0,045 24	0,045 24	27,9 1		0	0	0,045 24	0,045 24	-		3.218	657	0,045 24	0,045 24	51,44
P	S	01665	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01666	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01667	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-12.72 3	14.10 6	0,045 24	0,045 24	2,73		-12.76 1	18.82 7	0,045 24	0,045 24	2,04		-2.403	10.12 2	0,045 24	0,045 24	3,39
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-20	1.730	0,045 24	0,045 24	21,5 6		-22	1.938	0,045 24	0,045 24	19,2 5		-25	1.313	0,045 24	0,045 24	28,41
P	S	01668	332	13.50 9	0,045 24	0,045 24	2,52												
	I		332	3.316	0,045 24	0,045 24	10,2 8												
S	S		5.784	1.681	0,045 24	0,045 24	19,9 6												
	I		5.784	628	0,045 24	0,045 24	53,4 3												
Piano Terra Soletta P56-P55-P57-P58																			
P	S	00017	-9.504	29.36 4	0,045 24	0,045 24	1,30	00018	-12.42 7	38.13 6	0,045 24	0,045 24	1,01	00027	-7.914	34.76 2	0,045 24	0,045 24	1,09
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		28.90 9	1.991	0,045 24	0,045 24	15,7 3		31.88 2	6.836	0,045 24	0,045 24	4,54		37.31 2	4.083	0,045 24	0,045 24	7,47
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00029	-14.25 2	36.58 8	0,045 24	0,045 24	1,06	00432	-12.47 1	36.18 6	0,090 48	0,090 48	2,73	00433	-11.79 0	39.46 4	0,090 48	0,090 48	2,34
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		22.18 8	7.064	0,045 24	0,045 24	4,53		554	9.951	0,045 24	0,045 24	3,74		4.100	7.388	0,045 24	0,045 24	5,00
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00434	-14.26 4	33.78 0	0,090 48	0,090 48	3,11	00435	7.924	19.43 7	0,045 24	0,045 24	1,72	00436	3.866	8.080	0,045 24	0,045 24	4,18
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		3.866	6.265	0,045 24	0,045 24	5,38
S	S		-238	7.906	0,045 24	0,045 24	4,72		25.43 9	1.746	0,045 24	0,045 24	18,1 3		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		24.59 2	1.715	0,045 24	0,045 24	18,51
P	S	00437	8.949	280	0,045 24	0,045 24	NS	00438	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00439	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		8.949	9.885	0,045 24	0,045 24	3,36		-11.87 8	15.37 6	0,045 24	0,045 24	2,50		-12.09 4	19.07 0	0,045 24	0,045 24	2,02

Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
S	S		1.324	221	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-	0	0	0,045 24	0,045 24	-	
	I		1.324	150	0,045 24	0,045 24	NS		-191	3.056	0,045 24	0,045 24	12,2 1	-92	2.200	0,045 24	0,045 24	16,96	
P	S	00440	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00441	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00442	21.68 5	6.862	0,045 24	0,045 24	4,67
	I		-12.36 5	18.24 0	0,045 24	0,045 24	2,11		13.28 5	10.20 7	0,045 24	0,045 24	3,22		21.68 5	6.532	0,045 24	0,045 24	4,90
S	S		1.065	165	0,045 24	0,045 24	NS		3.927	26	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		1.065	128	0,045 24	0,045 24	NS		3.927	821	0,045 24	0,045 24	41,0 8	14.53 6	1.272	0,045 24	0,045 24	25,72	
P	S	00443	81.85 2	1.653	0,045 24	0,045 24	15,7 9	00444	-14.29 4	41.07 6	0,090 48	0,090 48	2,20	00445	-14.46 4	36.10 4	0,090 48	0,090 48	2,75
	I		58.56 7	855	0,045 24	0,045 24	33,2 4		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		13.37 6	1.360	0,045 24	0,045 24	24,1 3		12.06 0	8.181	0,045 24	0,045 24	4,03		2.876	8.401	0,045 24	0,045 24	4,41
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00446	-15.08 3	39.69 9	0,090 48	0,090 48	2,33	00447	10.87 0	18.53 4	0,045 24	0,045 24	1,78	00448	32.89 6	748	0,045 24	0,045 24	41,36
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		29.01 5	4.674	0,045 24	0,045 24	6,70
S	S		3.918	8.314	0,045 24	0,045 24	4,44		8.896	96	0,045 24	0,045 24	NS		-322	1.805	0,045 24	0,045 24	20,68
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		8.896	763	0,045 24	0,045 24	43,5 8		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00449	16.73 0	1.447	0,045 24	0,045 24	22,4 6	00450	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00451	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		16.73 0	8.793	0,045 24	0,045 24	3,70		-12.25 1	14.95 8	0,045 24	0,045 24	2,57		-12.42 9	19.33 7	0,045 24	0,045 24	1,99
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		4.475	208	0,045 24	0,045 24	NS
	I		22.40 7	1.889	0,045 24	0,045 24	16,9 1		7.970	643	0,045 24	0,045 24	51,8 6		4.475	93	0,045 24	0,045 24	NS
P	S	00452	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00453	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00454	5.812	5.081	0,045 24	0,045 24	6,60
	I		-12.63 8	17.80 8	0,045 24	0,045 24	2,16		11.60 8	10.61 3	0,045 24	0,045 24	3,11		5.812	7.932	0,045 24	0,045 24	4,23
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		20.18 9	585	0,045 24	0,045 24	54,9 8		28.43 5	1.243	0,045 24	0,045 24	25,2 4		5.169	849	0,045 24	0,045 24	39,59
P	S	00455	41.95 3	1.171	0,045 24	0,045 24	25,6 6	01640	-10.39 6	24.60 0	0,045 24	0,045 24	1,56	01641	14.84 4	24.91 4	0,045 24	0,045 24	1,31
	I		37.21 6	1.474	0,045 24	0,045 24	20,7 0		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		33.26 7	2.257	0,045 24	0,045 24	13,6 9		6.873	3.504	0,045 24	0,045 24	9,55		7.633	4.367	0,045 24	0,045 24	7,64
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	01642	18.69 4	21.65 3	0,045 24	0,045 24	1,49	01643	2.284	22.74 6	0,045 24	0,045 24	1,49	01644	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-12.75 1	15.17 7	0,045 24	0,045 24	2,54
S	S		4.524	3.124	0,045 24	0,045 24	10,7 8		11.21 6	4.066	0,045 24	0,045 24	8,12		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		7.921	1.127	0,045 24	0,045 24	29,59
P	S	01645	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01646	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01647	9.293	11.60 4	0,045 24	0,045 24	2,86
	I		-12.38 4	19.12 0	0,045 24	0,045 24	2,01		8.109	10.01 1	0,045 24	0,045 24	3,33		9.293	3.266	0,045 24	0,045 24	10,17
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		2.783	1.532	0,045 24	0,045 24	22,09
	I		-154	1.797	0,045 24	0,045 24	20,7 6		-109	1.433	0,045 24	0,045 24	26,0 3		2.783	386	0,045 24	0,045 24	87,67
P	S	01648	-1.607 9	18.09 9	0,045 24	0,045 24	1,89	01649	-2.043	1.349	0,045 24	0,045 24	25,4 3	01650	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-1.607	298	0,045 24	0,045 24	NS		-2.043	9.252	0,045 24	0,045 24	3,71		-12.25 0	18.31 2	0,045 24	0,045 24	2,10
S	S		2.481	2.917	0,045 24	0,045 24	11,6 1		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		2.481	348	0,045 24	0,045 24	97,3 2		2.258	1.261	0,045 24	0,045 24	26,8 8		-128	2.310	0,045 24	0,045 24	16,15
P	S	01651	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01652	1.724	3.055	0,045 24	0,045 24	11,1 1	01653	822	20.45 9	0,045 24	0,045 24	1,66
	I		-12.27 7	17.48 1	0,045 24	0,045 24	2,20		1.724	8.275	0,045 24	0,045 24	4,10		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		1.248	257	0,045 24	0,045 24	NS		3.103	3.552	0,045 24	0,045 24	9,52
	I		-150	2.259	0,045 24	0,045 24	16,5 2		1.248	1.075	0,045 24	0,045 24	31,6 2		0	0	0,045 24	0,045 24	-

Piano Terra

Soletta P58-P57-P59-P60

Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _d r	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _d r	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _d r	CS
			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
P	S	00018	-10.37 1	30.30 0	0,045 24	0,045 24	1,26	00019	-16.18 8	36.81 9	0,090 48	0,090 48	2,66	00026	-4.611 9	35.15 9	0,090 48	0,090 48	2,84
I			0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S	00018	29.61 2	4.315 0	0,045 24	0,045 24	7,24		49.33 5	2.648 0	0,045 24	0,045 24	11,0 7		31.63 9	2.196 0	0,045 24	0,045 24	14,14
I			0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00027	37.38 6	29.41 7	0,045 24	0,045 24	1,04	00444	-8.480 0	33.71 1	0,045 24	0,045 24	1,13	00445	-10.33 2	33.07 1	0,045 24	0,045 24	1,16
I			0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S	00027	34.62 8	1.710 0	0,045 24	0,045 24	17,9 9		-1.620 0	9.399 0	0,045 24	0,045 24	3,98		630 0	9.678 0	0,045 24	0,045 24	3,85
I			0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00446	-11.73 7	35.66 3	0,045 24	0,045 24	1,08	00474	-7.788 0	37.06 0	0,090 48	0,090 48	2,60	00475	-11.15 7	37.16 9	0,090 48	0,090 48	2,60
I			0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S	00446	12.77 6	8.871 0	0,045 24	0,045 24	3,71		472 0	9.975 0	0,045 24	0,045 24	3,73		2.484 0	10.52 5	0,045 24	0,045 24	3,52
I			0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00476	-15.12 4	39.09 5	0,090 48	0,090 48	2,40	00496	13.26 0	18.20 4	0,045 24	0,045 24	1,80	00497	9.732 9	8.668 5	0,045 24	0,045 24	3,83
I			0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		9.732 1	5.689 4	0,045 24	0,045 24	5,83
S	S	00476	10.23 5	8.999 0	0,045 24	0,045 24	3,68		10.77 9	1.177 0	0,045 24	0,045 24	28,1 0		15.67 1	423 4	0,045 24	0,045 24	77,07
I			0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		10.15 4	427	0,045 24	0,045 24	77,60
P	S	00498	12.76 1	395 0	0,045 24	0,045 24	83,2 5	00499	0 -12.72	0 4	0,045 24	0,045 24	-	00500	0 -13.27	0 5	0,045 24	0,045 24	-
I			12.76 1	9.473 0	0,045 24	0,045 24	3,47		-12.72 4	16.54 6	0,045 24	0,045 24	2,33		-13.27 9	18.20 5	0,045 24	0,045 24	2,12
S	S	00498	0 21.45	0 690	0,045 24	0,045 24	-		0 -471	0 1.470	0,045 24	0,045 24	-		0 28.08	0 861	0,045 24	0,045 24	-
I			0	0	0,045 24	0,045 24	46,4 4		0	0	0,045 24	0,045 24	25,4 0		0 3	0	0,045 24	0,045 24	36,47
P	S	00501	0 -14.23	0 16.43	0,045 24	0,045 24	-	00502	0 3.580	0 9.388	0,045 24	0,045 24	-	00503	7.526 7.526	7.698 5.874	0,045 24	0,045 24	4,34
I			0	0	0,045 24	0,045 24	2,35		0	0	0,045 24	0,045 24	3,60		0	0	0,045 24	0,045 24	5,68
S	S	00501	445 445	148 207	0,045 24	0,045 24	NS		0 -739	0 1.446	0,045 24	0,045 24	-		0 20.90	0 1.485	0,045 24	0,045 24	-
I			0	0	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	25,8 4		0 4	0	0,045 24	0,045 24	21,61
P	S	00504	54.32 8	1.855 502	0,045 24	0,045 24	15,5 4	00505	26.38 7	18.63 1	0,045 24	0,045 24	1,69	00506	28.27 1	8.767 5.328	0,045 24	0,045 24	3,58
I			36.34 6	0	0,045 24	0,045 24	60,9 5		0	0	0,045 24	0,045 24	-		28.27 1	0	0,045 24	0,045 24	5,89
S	S	00504	6.511 0	1.691 0	0,045 24	0,045 24	19,8 0		12.27 9	862 39	0,045 24	0,045 24	38,2 0		3.198 3.198	17 202	0,045 24	0,045 24	NS
I			0	0	0,045 24	0,045 24	-		2.780	0	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	NS
P	S	00507	19.07 0	746 8.780	0,045 24	0,045 24	43,2 6	00508	0 -8.385	0 15.80	0,045 24	0,045 24	-	00509	0 -9.117	0 17.85	0,045 24	0,045 24	-
I			19.07 0	0	0,045 24	0,045 24	3,68		0	0	0,045 24	0,045 24	2,41		0	0	0,045 24	0,045 24	2,14
S	S	00507	0 -20	0 1.567	0,045 24	0,045 24	-		0 1.548	0 576	0,045 24	0,045 24	-		0 22.28	0 790	0,045 24	0,045 24	-
I			0	0	0,045 24	0,045 24	23,8 0		0	0	0,045 24	0,045 24	58,9 6		0 6	0	0,045 24	0,045 24	40,46
P	S	00510	0 -9.536	0 16.98	0,045 24	0,045 24	-	00511	0 19.73	0 6	0,045 24	0,045 24	-	00512	12.13 8	6.288 6.884	0,045 24	0,045 24	5,24
I			0	0	0,045 24	0,045 24	2,25		0	0	0,045 24	0,045 24	3,24		12.13 8	0	0,045 24	0,045 24	4,79
S	S	00510	0 4.061	0 411	0,045 24	0,045 24	-		7.282 7.282	56 699	0,045 24	0,045 24	NS		0 16.19	0 1.091	0,045 24	0,045 24	-
I			0	0	0,045 24	0,045 24	82,0 4		0	0	0,045 24	0,045 24	47,8 0		0 5	0	0,045 24	0,045 24	29,84
P	S	00513	14.09 3	16.07 3	0,045 24	0,045 24	2,04	01686	8.968 0	21.40 6	0,045 24	0,045 24	1,55	01687	6.714 0	23.81 0	0,045 24	0,045 24	1,41
I			14.09 3	1.951 0	0,045 24	0,045 24	16,7 9		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S	00513	11.03 1	1.037 34	0,045 24	0,045 24	31,8 7		4.429 0	4.010 0	0,045 24	0,045 24	8,40		8.790 0	5.031 0	0,045 24	0,045 24	6,61
I			11.03 1	0	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	01688	12.06 1	22.74 6	0,090 48	0,090 48	7,44	01689	8.705 0	22.07 3	0,045 24	0,045 24	1,51	01690	2.389 2.389	15.31 7	0,045 24	0,045 24	2,21
I			0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		2.389	2.066	0,045 24	0,045 24	16,40

Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _d	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _d	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _d	CS
			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
S	S		3.153	3.583	0,045 24	0,045 24	9,43		9.486	4.711	0,045 24	0,045 24	7,05		4.086	3.020	0,045 24	0,045 24	11,16
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		4.086	442	0,045 24	0,045 24	76,28
P	S	01691	5.534	1.502	0,045 24	0,045 24	22,3 5	01692	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01693	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		5.534	8.913	0,045 24	0,045 24	3,77		-10.13 2	16.81 3	0,045 24	0,045 24	2,27		-9.591	16.93 9	0,045 24	0,045 24	2,25
S	S		840	224	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		840	1.098	0,045 24	0,045 24	30,9 9		-309	1.899	0,045 24	0,045 24	19,6 5		9.555	1.117	0,045 24	0,045 24	29,71
P	S	01694	13.15 7	19.92 2	0,045 24	0,045 24	1,65	01695	-1.814	5.779	0,045 24	0,045 24	5,93	01696	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-1.814	7.115	0,045 24	0,045 24	4,82		-11.22 6	14.31 8	0,045 24	0,045 24	2,68
S	S		1.613	3.529	0,045 24	0,045 24	9,62		4.868	513	0,045 24	0,045 24	65,5 8		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		4.868	993	0,045 24	0,045 24	33,8 8		-410	2.294	0,045 24	0,045 24	16,27
P	S	01697	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01698	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01699	5.197	8.615	0,045 24	0,045 24	3,90
	I		-11.10 1	18.27 4	0,045 24	0,045 24	2,10		-10.58 1	12.40 9	0,045 24	0,045 24	3,09		5.197	5.077	0,045 24	0,045 24	6,62
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		1.378	1.201	0,045 24	0,045 24	28,29
	I		-384	2.567	0,045 24	0,045 24	14,5 4		-329	2.135	0,045 24	0,045 24	17,4 8		1.378	772	0,045 24	0,045 24	44,01
P	S	01700	-10.60 4	28.63 1	0,090 48	0,090 48	4,37	01701	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01702	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		12.29 2	9.765	0,045 24	0,045 24	3,37		-12.48 4	17.75 5	0,045 24	0,045 24	2,17
S	S		2.887	4.886	0,045 24	0,045 24	6,92		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		3.687	967	0,045 24	0,045 24	34,9 1		-583	2.105	0,045 24	0,045 24	17,74
P	S	01703	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01704	1.582	3.627	0,045 24	0,045 24	9,36	01705	2.068	18.71 6	0,045 24	0,045 24	1,81
	I		4.306	10.47 1	0,045 24	0,045 24	3,22		1.582	7.712	0,045 24	0,045 24	4,40		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		576	498	0,045 24	0,045 24	68,3 8		2.410	3.595	0,045 24	0,045 24	9,42
	I		-467	1.671	0,045 24	0,045 24	22,3 5		576	945	0,045 24	0,045 24	36,0 3		2.410	166	0,045 24	0,045 24	NS
Piano Terra Soletta P60-P59-P61-P62																			
P	S	00019	-15.42 5	31.99 3	0,045 24	0,045 24	1,21	00020	-19.90 3	35.89 7	0,090 48	0,090 48	2,80	00024	2.804	37.44 2	0,090 48	0,090 48	2,50
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		15.69 3	4.793	0,045 24	0,045 24	6,80		35.66 5	5.072	0,045 24	0,045 24	6,05		40.17 7	2.458	0,045 24	0,045 24	12,30
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00026	-5.662	34.55 0	0,045 24	0,045 24	1,09	00370	-4.484	38.74 4	0,090 48	0,090 48	2,39	00371	-14.73 9	36.03 0	0,090 48	0,090 48	2,76
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		34.22 3	1.424	0,045 24	0,045 24	21,6 3		-1.575	9.831	0,045 24	0,045 24	3,81		1.567	8.895	0,045 24	0,045 24	4,18
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00372	-21.51 2	39.59 9	0,090 48	0,090 48	2,37	00474	-7.937	36.35 8	0,045 24	0,045 24	1,05	00475	-9.684	34.66 9	0,045 24	0,045 24	1,10
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		940	8.635	0,045 24	0,045 24	4,31		13.67 3	8.342	0,045 24	0,045 24	3,93		2.481	9.663	0,045 24	0,045 24	3,84
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00476	-11.54 9	35.97 5	0,045 24	0,045 24	1,07	00477	10.48 6	19.97 3	0,045 24	0,045 24	1,66	00478	-2.531	9.685	0,045 24	0,045 24	3,55
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-2.531	5.409	0,045 24	0,045 24	6,35
S	S		-719	9.538	0,045 24	0,045 24	3,92		45.61 5	1.514	0,045 24	0,045 24	19,6 1		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		23.98 8	1.378	0,045 24	0,045 24	23,08
P	S	00479	369	74	0,045 24	0,045 24	NS	00480	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00481	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		369	9.711	0,045 24	0,045 24	3,51		26.16 0	10.48 8	0,045 24	0,045 24	3,01		-19.18 1	18.15 7	0,045 24	0,045 24	2,15
S	S		4.459	453	0,045 24	0,045 24	74,3 5		21.72 1	26	0,045 24	0,045 24	NS		8.537	11	0,045 24	0,045 24	NS
	I		4.821	658	0,045 24	0,045 24	51,1 3		32.28 2	525	0,045 24	0,045 24	59,0 4		12.90 0	872	0,045 24	0,045 24	37,69

Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed} [N]	M _{Ed} [N·m]	A _s [cm ² /cm]	A _{dr} [cm ² /cm]	CS	Nodo	N _{Ed} [N]	M _{Ed} [N·m]	A _s [cm ² /cm]	A _{dr} [cm ² /cm]	CS	Nodo	N _{Ed} [N]	M _{Ed} [N·m]	A _s [cm ² /cm]	A _{dr} [cm ² /cm]	CS	
P	S	00482	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00483	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00484	8.728	2.494	0,045 24	0,045 24	13,34	
	I		-19.05 9	17.96 6	0,045 24	0,045 24	2,18		27.34 6	9.869	0,045 24	0,045 24	3,19		8.728	8.318	0,045 24	0,045 24	4,00	
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		1.203	405	0,045 24	0,045 24	83,9 3		0	0	0,045 24	0,045 24	-	
	I		24.88 1	1.102	0,045 24	0,045 24	28,7 8		651	86	0,045 24	0,045 24	NS		11.01 1	1.136	0,045 24	0,045 24	29,09	
P	S	00485	39.95 4	1.352	0,045 24	0,045 24	22,3 7	00486	12.48 8	19.63 6	0,045 24	0,045 24	1,68	00487	68.28 3	362	0,045 24	0,045 24	75,84	
	I		24.67 3	4.503	0,045 24	0,045 24	7,05		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-	
S	S		6.651	227	0,045 24	0,045 24	NS		6.076	657	0,045 24	0,045 24	51,0 3		8.851	545	0,045 24	0,045 24	61,02	
	I		6.651	98	0,045 24	0,045 24	NS		6.076	715	0,045 24	0,045 24	46,8 9		0	0	0,045 24	0,045 24	-	
P	S	00488	29.64 5	7.642	0,045 24	0,045 24	4,09	00489	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00490	0	0	0,045 24	0,045 24	-	
	I		29.64 5	5.790	0,045 24	0,045 24	5,40		41.14 6	8.469	0,045 24	0,045 24	3,56		-217	16.82 7	0,045 24	0,045 24	2,22	
S	S		5.458	217	0,045 24	0,045 24	NS		12.45 7	623	0,045 24	0,045 24	52,8 3		30.40 5	739	0,045 24	0,045 24	42,19	
	I		8.092	799	0,045 24	0,045 24	41,7 2		6.488	222	0,045 24	0,045 24	NS		30.40 5	162	0,045 24	0,045 24	NS	
P	S	00491	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00492	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00493	0	0	0,045 24	0,045 24	-	
	I		-2.136	18.62 6	0,045 24	0,045 24	2,01		-3.590	16.58 1	0,045 24	0,045 24	2,27		34.31 5	9.004	0,045 24	0,045 24	3,42	
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		2.042	412	0,045 24	0,045 24	82,31	
	I		29.57 6	927	0,045 24	0,045 24	33,7 2		20.92 8	1.284	0,045 24	0,045 24	25,0 0		0	0	0,045 24	0,045 24	-	
P	S	00494	12.90 7	6.580	0,045 24	0,045 24	5,00	00495	12.38 0	16.88 3	0,045 24	0,045 24	1,95	01669	-14.26 3	24.77 6	0,045 24	0,045 24	1,56	
	I		12.90 7	6.544	0,045 24	0,045 24	5,02		12.38 0	1.395	0,045 24	0,045 24	23,6 0		0	0	0,045 24	0,045 24	-	
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		11.97 0	647	0,045 24	0,045 24	50,9 4		15.54 2	3.014	0,045 24	0,045 24	10,82	
	I		9.418	776	0,045 24	0,045 24	42,7 9		11.97 0	235	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-	
P	S	01670	19.02 0	22.80 8	0,045 24	0,045 24	1,42	01671	23.60 7	24.86 5	0,090 48	0,090 48	5,54	01672	2.292	22.50 4	0,045 24	0,045 24	1,51	
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-	
S	S		5.284	3.422	0,045 24	0,045 24	9,82		5.805	4.544	0,045 24	0,045 24	7,38		7.832	4.383	0,045 24	0,045 24	7,61	
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-	
P	S	01673	5.877 8	14.91 8	0,045 24	0,045 24	2,25	01674	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01675	0	0	0,045 24	0,045 24	-	
	I		5.877	1.980	0,045 24	0,045 24	16,9 4		9.238	9.564	0,045 24	0,045 24	3,47		-5.329	18.58 0	0,045 24	0,045 24	2,03	
S	S		3.791	2.732	0,045 24	0,045 24	12,3 5		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-	
	I		3.791	352	0,045 24	0,045 24	95,8 6		2.880	996	0,045 24	0,045 24	33,9 7		-44	1.971	0,045 24	0,045 24	18,92	
P	S	01676	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01677	4.285	22.32 4	0,045 24	0,045 24	1,51	01678	-3.391	5.337	0,045 24	0,045 24	6,45	
	I		-3.715	14.90 4	0,045 24	0,045 24	2,53		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-3.391	7.402	0,045 24	0,045 24	4,65	
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		3.301	4.202	0,045 24	0,045 24	8,04		212	549	0,045 24	0,045 24	62,09	
	I		7.405	1.149	0,045 24	0,045 24	29,0 7		0	0	0,045 24	0,045 24	-		212	1.097	0,045 24	0,045 24	31,07	
P	S	01679	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01680	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01681	3.788	1.401	0,045 24	0,045 24	24,09	
	I		-11.71 6	16.27 7	0,045 24	0,045 24	2,36		-10.16 9	18.04 9	0,045 24	0,045 24	2,12		3.788	8.682	0,045 24	0,045 24	3,89	
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		1.282	61	0,045 24	0,045 24	NS	
	I		-481	2.237	0,045 24	0,045 24	16,6 9		-315	2.503	0,045 24	0,045 24	14,9 1		1.282	1.273	0,045 24	0,045 24	26,70	
P	S	01682	2.267 2	18.71 2	0,045 24	0,045 24	1,81	01683	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01684	0	0	0,045 24	0,045 24	-	
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-16.51 4	18.76 8	0,045 24	0,045 24	2,07		5.904	10.29 2	0,045 24	0,045 24	3,26	
S	S		3.603	3.202	0,045 24	0,045 24	10,5 4		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-	
	I		3.603	63	0,045 24	0,045 24	NS		-575	2.071	0,045 24	0,045 24	18,0 3		3.249	1.112	0,045 24	0,045 24	30,39	
P	S	01685	8.231 1	10.58 1	0,045 24	0,045 24	3,15													
	I		8.231	4.154	0,045 24	0,045 24	8,02													

Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
S	S		3.575	1.576	0,045 24	0,045 24	21,4 2												
	I		3.575	509	0,045 24	0,045 24	66,3 3												
Piano Terra																			
Soletta P62-P61-P63-P64																			
P	S	00020	-23.03 6	34.55 0	0,056 55	0,056 55	1,43	00024	4.996	34.85 2	0,056 55	0,056 55	1,33	00106	-23.22 0	38.85 0	0,056 55	0,056 55	1,25
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		17.88 8	5.593	0,045 24	0,045 24	5,79		34.34 9	5.344	0,045 24	0,045 24	5,76		30.26 5	6.030	0,045 24	0,045 24	5,17
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00107	6.859	38.86 9	0,101 79	0,101 79	3,05	00346	-3.076	45.46 7	0,101 79	0,101 79	2,29	00347	-12.41 8	41.02 0	0,101 79	0,101 79	2,82
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		30.69 3	5.869	0,045 24	0,045 24	5,31		243	9.768	0,045 24	0,045 24	3,82		1.662	9.413	0,045 24	0,045 24	3,95
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00348	-19.57 1	40.36 9	0,101 79	0,101 79	2,94	00370	-3.467	36.19 3	0,056 55	0,056 55	1,30	00371	-14.22 1	36.60 6	0,056 55	0,056 55	1,31
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		106	10.46 5	0,045 24	0,045 24	3,56		-894	9.593	0,045 24	0,045 24	3,90		2.528	8.264	0,045 24	0,045 24	4,48
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00372	-21.80 2	39.69 5	0,056 55	0,056 55	1,22	00373	15.00 9	18.28 4	0,056 55	0,056 55	2,59	00374	11.45 2	8.828	0,056 55	0,056 55	7,86
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		3.081	14	0,045 24	0,045 24	9,21		11.45 2	5.701	0,045 24	0,045 24	3,78
S	S		315	9.397	0,045 24	0,045 24	3,97		29.02 0	1.284	0,045 24	0,045 24	24,3 9		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-947	1.464	0,045 24	0,045 24	25,54
P	S	00375	9.078	248	0,056 55	0,056 55	9,68	00376	0	0	0,056 55	0,056 55	-	00377	0	0	0,056 55	0,056 55	-
	I		9.078	9.564	0,045 24	0,045 24	2,73		37.05 2	10.98 1	0,045 24	0,045 24	2,29		-22.61 8	19.02 5	0,045 24	0,045 24	1,89
S	S		4.279	388	0,045 24	0,045 24	86,8 5		1.830	203	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		4.279	491	0,045 24	0,045 24	68,6 3		1.830	67	0,045 24	0,045 24	NS		-1.301	1.453	0,045 24	0,045 24	25,75
P	S	00378	0	0	0,056 55	0,056 55	-	00379	0	0	0,056 55	0,056 55	-	00380	47.15 2	914	0,056 55	0,056 55	10,41
	I		-27.40 2	19.40 4	0,045 24	0,045 24	1,88		31.84 6	9.800	0,045 24	0,045 24	2,52		47.15 2	7.226	0,045 24	0,045 24	2,96
S	S		2.261	194	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		2.261	411	0,045 24	0,045 24	82,4 6		-1.265	1.103	0,045 24	0,045 24	33,9 2		6.279	1.312	0,045 24	0,045 24	25,54
P	S	00381	37.39 2	361	0,056 55	0,056 55	9,17	00382	56.23 7	18.69 0	0,056 55	0,056 55	2,26	00383	47.09 3	20.21 1	0,056 55	0,056 55	2,10
	I		39.93 6	3.039	0,045 24	0,045 24	4,79		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		2.842	1.130	0,045 24	0,045 24	29,9 4		3.984	492	0,045 24	0,045 24	68,5 5		27.05 6	2.309	0,045 24	0,045 24	13,64
	I		1.300	121	0,045 24	0,045 24	NS		3.984	488	0,045 24	0,045 24	69,1 1		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00384	68.57 1	1.349	0,056 55	0,056 55	11,1 9	00385	43.31 3	922	0,056 55	0,056 55	10,5 7	00386	0	0	0,056 55	0,056 55	-
	I		72.38 9	2.173	0,045 24	0,045 24	4,92		61.92 1	7.170	0,045 24	0,045 24	2,84		70.26 9	9.710	0,045 24	0,045 24	2,26
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		11.13 8	1.332	0,045 24	0,045 24	24,8 0		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		14.21 3	1.926	0,045 24	0,045 24	17,0 0		0	0	0,045 24	0,045 24	-		9.133	835	0,045 24	0,045 24	39,80
P	S	00387	0	0	0,056 55	0,056 55	-	00388	0	0	0,056 55	0,056 55	-	00389	0	0	0,056 55	0,056 55	-
	I		2.357	18.89 1	0,045 24	0,045 24	1,80		6.797	19.81 0	0,045 24	0,045 24	1,71		49.19 9	10.37 2	0,045 24	0,045 24	2,30
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		6.357	220	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		7.340	735	0,045 24	0,045 24	45,4 5		6.357	198	0,045 24	0,045 24	NS		1.100	1.946	0,045 24	0,045 24	19,11
P	S	00390	40.12 9	434	0,056 55	0,056 55	9,27	00391	24.00 3	7.822	0,056 55	0,056 55	9,70	00392	14.75 6	17.80 5	0,056 55	0,056 55	2,69
	I		60.67 3	8.368	0,045 24	0,045 24	2,58		24.00 3	5.402	0,045 24	0,045 24	3,77		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		4.581	11	0,045 24	0,045 24	NS		3.484	179	0,045 24	0,045 24	NS		11.39 2	796	0,045 24	0,045 24	41,47
	I		4.581	308	0,045 24	0,045 24	NS		3.484	746	0,045 24	0,045 24	45,2 7		11.39 2	133	0,045 24	0,045 24	NS

Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _S	A _{Df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _S	A _{Df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _S	A _{Df}	CS
			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
P	S	01596	-3.746	22.547	0,05655	0,05655	2,09	01597	13.878	25.508	0,05655	0,05655	1,72	01598	27.868	23.791	0,05655	0,05655	1,81
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
S	S		4.528	2.798	0,04524	0,04524	12,03		7.382	4.348	0,04524	0,04524	7,68		3.602	3.178	0,04524	0,04524	10,62
	I		866	173	0,04524	0,04524	NS		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
P	S	01599	27.377	21.906	0,05655	0,05655	2,00	01600	11.515	16.193	0,05655	0,05655	3,07	01601	9.673	318	0,05655	0,05655	9,84
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		11.515	636	0,04524	0,04524	7,82		9.673	9.421	0,04524	0,04524	2,75
S	S		7.537	4.344	0,04524	0,04524	7,69		2.796	2.660	0,04524	0,04524	12,72		0	0	0,04524	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		2.796	350	0,04524	0,04524	96,68		1.400	1.118	0,04524	0,04524	30,39
P	S	01602	0	0	0,05655	0,05655	-	01603	0	0	0,05655	0,05655	-	01604	23.816	5.629	0,05655	0,05655	23,81
	I		-3.825	19.167	0,04524	0,04524	1,80		-2.761	16.421	0,04524	0,04524	2,04		23.816	6.122	0,04524	0,04524	3,51
S	S		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		6.264	88	0,04524	0,04524	NS
	I		365	2.167	0,04524	0,04524	17,19		5.869	1.169	0,04524	0,04524	28,69		9.301	818	0,04524	0,04524	40,61
P	S	01605	3.417	6.649	0,05655	0,05655	14,84	01606	0	0	0,05655	0,05655	-	01607	0	0	0,05655	0,05655	-
	I		3.417	6.551	0,04524	0,04524	3,55		-17.514	16.101	0,04524	0,04524	2,14		-16.600	19.262	0,04524	0,04524	1,84
S	S		3.349	453	0,04524	0,04524	74,58		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
	I		3.349	980	0,04524	0,04524	34,48		-661	1.888	0,04524	0,04524	19,79		-596	2.227	0,04524	0,04524	16,77
P	S	01608	0	0	0,05655	0,05655	-	01609	3.414	15.477	0,05655	0,05655	3,33						
	I		6.221	9.161	0,04524	0,04524	2,83		3.414	610	0,04524	0,04524	8,04						
S	S		0	0	0,04524	0,04524	-		5.980	2.317	0,04524	0,04524	14,47						
	I		2.091	1.040	0,04524	0,04524	32,60		5.980	242	0,04524	0,04524	NS						
Piano Terra																			
Soletta P64-P63-P65-P66																			
P	S	00021	13.462	29.533	0,04524	0,04524	1,11	00025	5.889	28.805	0,04524	0,04524	1,16	00106	18.967	32.407	0,09048	0,09048	2,98
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
S	S		37.958	2.090	0,04524	0,04524	14,56		30.004	4.848	0,04524	0,04524	6,44		21.583	6.242	0,04524	0,04524	5,13
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
P	S	00107	69.967	29.150	0,09048	0,09048	3,42	00346	-3.006	38.734	0,09048	0,09048	2,38	00347	-13.144	39.531	0,09048	0,09048	2,34
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
S	S		34.750	1.330	0,04524	0,04524	23,12		-1.440	10.218	0,04524	0,04524	3,66		3.213	9.123	0,04524	0,04524	4,05
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
P	S	00348	-20.268	43.507	0,09048	0,09048	2,03	00349	15.958	18.867	0,04524	0,04524	1,73	00350	17.154	7.549	0,04524	0,04524	4,30
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		15.958	244	0,04524	0,04524	NS		17.154	6.828	0,04524	0,04524	4,75
S	S		-452	9.374	0,04524	0,04524	3,98		25.241	1.265	0,04524	0,04524	25,04		3.906	266	0,04524	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		3.906	54	0,04524	0,04524	NS
P	S	00351	0	0	0,04524	0,04524	-	00352	0	0	0,04524	0,04524	-	00353	0	0	0,04524	0,04524	-
	I		15.363	10.473	0,04524	0,04524	3,12		-20.003	20.512	0,04524	0,04524	1,91		-16.997	22.647	0,04524	0,04524	1,72
S	S		0	0	0,04524	0,04524	-		8.304	1.312	0,04524	0,04524	25,39		0	0	0,04524	0,04524	-
	I		3.353	1.178	0,04524	0,04524	28,68		5.817	48	0,04524	0,04524	NS		12.637	1.459	0,04524	0,04524	22,55
P	S	00354	0	0	0,04524	0,04524	-	00355	0	0	0,04524	0,04524	-	00356	10.157	6.611	0,04524	0,04524	5,01
	I		12.872	14.837	0,04524	0,04524	2,22		16.691	14.643	0,04524	0,04524	2,22		10.157	11.388	0,04524	0,04524	2,91
S	S		0	0	0,04524	0,04524	-		1.864	175	0,04524	0,04524	NS		6.979	268	0,04524	0,04524	NS
	I		12.374	1.246	0,04524	0,04524	26,42		1.864	357	0,04524	0,04524	95,04		6.979	822	0,04524	0,04524	40,68
P	S	00357	42.940	18.507	0,04524	0,04524	1,62	00358	1.744	31.532	0,04524	0,04524	1,08	00359	8.581	30.670	0,04524	0,04524	1,09
	I		42.940	6.165	0,04524	0,04524	4,86		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-

Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _S	A _{Df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _S	A _{Df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _S	A _{Df}	CS
			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
S	S		13.51 3	285	0,045 24	0,045 24	NS		26.73 4	7.484	0,045 24	0,045 24	4,21		6.978	7.181	0,045 24	0,045 24	4,66
	I		14.78 9	673	0,045 24	0,045 24	48,5 7		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00360	-3.924	34.08 3	0,045 24	0,045 24	1,01	00361	31.32 8	17.72 0	0,045 24	0,045 24	1,75	00362	20.84 0	7.206	0,045 24	0,045 24	4,46
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		31.32 8	5.672	0,045 24	0,045 24	5,48		20.84 0	11.16 6	0,045 24	0,045 24	2,88
S	S		24.16 4	6.943	0,045 24	0,045 24	4,58		18.45 2	2.337	0,045 24	0,045 24	13,8 4		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		5.383	1.350	0,045 24	0,045 24	24,88
P	S	00363	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00364	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00365	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		18.06 8	13.98 7	0,045 24	0,045 24	2,31		-3.792	21.84 2	0,045 24	0,045 24	1,72		-4.113	22.52 9	0,045 24	0,045 24	1,67
S	S		2.373	323	0,045 24	0,045 24	NS		1.194	477	0,045 24	0,045 24	71,2 6		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		2.373	689	0,045 24	0,045 24	49,1 7		1.194	122	0,045 24	0,045 24	NS		8.778	1.039	0,045 24	0,045 24	32,02
P	S	00366	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00367	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00368	27.13 1	7.228	0,045 24	0,045 24	4,36
	I		1.442	19.58 8	0,045 24	0,045 24	1,90		43.61 6	9.659	0,045 24	0,045 24	3,09		27.13 1	6.271	0,045 24	0,045 24	5,02
S	S		813	64	0,045 24	0,045 24	NS		14.50 6	633	0,045 24	0,045 24	51,6 8		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		3.479	1.317	0,045 24	0,045 24	25,6 4		14.50 6	540	0,045 24	0,045 24	60,5 8		9.005	1.041	0,045 24	0,045 24	31,93
P	S	00369	28.12 5	50	0,045 24	0,045 24	NS	01582	3.341	24.71 4	0,045 24	0,045 24	1,37	01583	-1.395	23.96 1	0,045 24	0,045 24	1,43
	I		11.82 3	859	0,045 24	0,045 24	38,3 8		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-1.395	3.008	0,045 24	0,045 24	11,38
S	S		14.60 3	1.034	0,045 24	0,045 24	31,6 3		416	3.507	0,045 24	0,045 24	9,71		4.335	4.012	0,045 24	0,045 24	8,40
	I		14.60 3	105	0,045 24	0,045 24	NS		416	216	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	01584	2.732	22.57 8	0,045 24	0,045 24	1,50	01585	34.78 7	23.66 2	0,045 24	0,045 24	1,30	01586	11.65 5	17.76 2	0,045 24	0,045 24	1,86
	I		2.732	2.798	0,045 24	0,045 24	12,1 0		0	0	0,045 24	0,045 24	-		11.65 5	718	0,045 24	0,045 24	45,95
S	S		5.835	2.649	0,045 24	0,045 24	12,6 6		6.003	4.858	0,045 24	0,045 24	6,90		2.766	2.872	0,045 24	0,045 24	11,78
	I		5.835	122	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-		2.766	468	0,045 24	0,045 24	72,31
P	S	01587	-754	432	0,045 24	0,045 24	79,1 2	01588	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01589	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		6.411	9.600	0,045 24	0,045 24	3,49		-6.152	21.35 5	0,045 24	0,045 24	1,77		-7.480	21.06 6	0,045 24	0,045 24	1,80
S	S		1.020	138	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		1.020	1.123	0,045 24	0,045 24	30,2 8		344	2.264	0,045 24	0,045 24	16,4 6		573	2.011	0,045 24	0,045 24	18,52
P	S	01590	4.452	4.459	0,045 24	0,045 24	7,55	01591	7.650	7.159	0,045 24	0,045 24	4,66	01592	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		4.452	11.93 6	0,045 24	0,045 24	2,82		7.650	6.781	0,045 24	0,045 24	4,92		-15.08 1	17.71 6	0,045 24	0,045 24	2,19
S	S		7.911	84	0,045 24	0,045 24	NS		2.033	700	0,045 24	0,045 24	48,4 5		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		7.911	1.155	0,045 24	0,045 24	28,8 7		2.033	932	0,045 24	0,045 24	36,3 9		-162	1.764	0,045 24	0,045 24	21,15
P	S	01593	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01594	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01595	-3.017	14.16 1	0,045 24	0,045 24	2,43
	I		-12.50 6	22.96 2	0,045 24	0,045 24	1,68		2.583	14.24 1	0,045 24	0,045 24	2,38		-3.017	7.423	0,045 24	0,045 24	4,63
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		5.959	1.956	0,045 24	0,045 24	17,15
	I		-145	2.259	0,045 24	0,045 24	16,5 2		1.523	1.305	0,045 24	0,045 24	26,0 2		5.959	1.045	0,045 24	0,045 24	32,09
Piano Terra			Soletta P45-P42-P44-P47																
P	S	00113	-8.481	38.33 7	0,090 48	0,090 48	2,45	00114	-6.304	35.83 8	0,090 48	0,090 48	2,75	00163	-12.82 3	33.45 2	0,045 24	0,045 24	1,15
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		31.35 5	5.015	0,045 24	0,045 24	6,20		33.47 8	5.040	0,045 24	0,045 24	6,13		31.23 7	5.035	0,045 24	0,045 24	6,18
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00165	-5.174	34.72 3	0,045 24	0,045 24	1,09	00208	-12.58 1	40.52 3	0,090 48	0,090 48	2,25	00209	-11.53 6	36.77 9	0,090 48	0,090 48	2,65
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		26.11 3	4.651	0,045 24	0,045 24	6,79		2.145	9.515	0,045 24	0,045 24	3,90		1.385	8.405	0,045 24	0,045 24	4,42
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-

Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _d	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _d	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _d	CS
			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
P	S	00210	-9.131	38.276	0,09048	0,09048	2,46	00393	-9.367	35.023	0,04524	0,04524	1,09	00394	-10.227	33.364	0,04524	0,04524	1,15
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
S	S		-1.462	9.590	0,04524	0,04524	3,90		-1.221	8.936	0,04524	0,04524	4,19		1.287	7.619	0,04524	0,04524	4,88
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
P	S	00395	-9.045	36.617	0,04524	0,04524	1,04	00414	5.528	19.058	0,04524	0,04524	1,76	00415	2.440	7.311	0,04524	0,04524	4,63
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		2.440	6.306	0,04524	0,04524	5,37
S	S		3.200	8.802	0,04524	0,04524	4,20		7.915	261	0,04524	0,04524	NS		5.442	1.577	0,04524	0,04524	21,30
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		7.915	440	0,04524	0,04524	75,79		0	0	0,04524	0,04524	-
P	S	00416	4.862	412	0,04524	0,04524	81,65	00417	0	0	0,04524	0,04524	-	00418	0	0	0,04524	0,04524	-
	I		4.862	9.497	0,04524	0,04524	3,54		-8.839	16.456	0,04524	0,04524	2,32		-8.317	19.261	0,04524	0,04524	1,98
S	S		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		373	76	0,04524	0,04524	NS
	I		2.445	1.741	0,04524	0,04524	19,46		2.845	736	0,04524	0,04524	45,97		373	26	0,04524	0,04524	NS
P	S	00419	0	0	0,04524	0,04524	-	00420	6.170	146	0,04524	0,04524	NS	00421	30.353	933	0,04524	0,04524	33,42
	I		-8.056	16.866	0,04524	0,04524	2,26		6.170	9.928	0,04524	0,04524	3,38		19.873	6.996	0,04524	0,04524	4,60
S	S		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		-18	1.879	0,04524	0,04524	19,85
	I		5.846	819	0,04524	0,04524	40,96		11.496	1.353	0,04524	0,04524	24,39		0	0	0,04524	0,04524	-
P	S	00422	18.210	17.518	0,04524	0,04524	1,85	00423	21.434	17.726	0,04524	0,04524	1,81	00424	5.735	7.489	0,04524	0,04524	4,48
	I		18.210	1.135	0,04524	0,04524	28,51		21.434	1.345	0,04524	0,04524	23,83		5.735	6.764	0,04524	0,04524	4,96
S	S		0	0	0,04524	0,04524	-		7.960	1.170	0,04524	0,04524	28,50		0	0	0,04524	0,04524	-
	I		12.797	573	0,04524	0,04524	57,38		0	0	0,04524	0,04524	-		13.558	1.165	0,04524	0,04524	28,16
P	S	00425	0	0	0,04524	0,04524	-	00426	0	0	0,04524	0,04524	-	00427	0	0	0,04524	0,04524	-
	I		2.470	10.449	0,04524	0,04524	3,24		-10.392	17.278	0,04524	0,04524	2,22		-9.546	18.633	0,04524	0,04524	2,05
S	S		3.982	67	0,04524	0,04524	NS		1.355	49	0,04524	0,04524	NS		0	0	0,04524	0,04524	-
	I		3.982	734	0,04524	0,04524	45,95		1.355	383	0,04524	0,04524	88,71		-42	1.446	0,04524	0,04524	25,79
P	S	00428	0	0	0,04524	0,04524	-	00429	0	0	0,04524	0,04524	-	00430	12.548	8.713	0,04524	0,04524	3,78
	I		-9.254	16.404	0,04524	0,04524	2,33		7.188	9.711	0,04524	0,04524	3,44		12.548	5.551	0,04524	0,04524	5,93
S	S		0	0	0,04524	0,04524	-		5.619	386	0,04524	0,04524	86,96		0	0	0,04524	0,04524	-
	I		1.446	679	0,04524	0,04524	50,03		5.619	529	0,04524	0,04524	63,46		12.519	924	0,04524	0,04524	35,61
P	S	00431	42.785	392	0,04524	0,04524	76,45	01625	3.759	23.377	0,09048	0,09048	6,87	01626	13.023	21.434	0,04524	0,04524	1,53
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
S	S		11.343	782	0,04524	0,04524	42,22		4.628	3.369	0,04524	0,04524	9,99		4.229	3.112	0,04524	0,04524	10,83
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
P	S	01627	646	23.031	0,04524	0,04524	1,48	01628	-7.516	27.754	0,09048	0,09048	4,67	01629	-2.302	20.322	0,04524	0,04524	1,69
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
S	S		6.616	4.190	0,04524	0,04524	7,99		7.062	4.377	0,04524	0,04524	7,64		2.398	3.269	0,04524	0,04524	10,36
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
P	S	01630	3.054	3.362	0,04524	0,04524	10,06	01631	0	0	0,04524	0,04524	-	01632	0	0	0,04524	0,04524	-
	I		3.054	8.108	0,04524	0,04524	4,17		-9.103	17.022	0,04524	0,04524	2,24		-9.407	17.293	0,04524	0,04524	2,21
S	S		960	179	0,04524	0,04524	NS		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
	I		960	926	0,04524	0,04524	36,73		-40	1.931	0,04524	0,04524	19,32		-57	2.022	0,04524	0,04524	18,45
P	S	01633	1.806	2.725	0,04524	0,04524	12,45	01634	10.476	19.400	0,04524	0,04524	1,71	01635	2.523	11.269	0,04524	0,04524	3,01
	I		1.806	8.922	0,04524	0,04524	3,80		10.476	142	0,04524	0,04524	NS		2.523	4.062	0,04524	0,04524	8,34

Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _S	A _{Df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _S	A _{Df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _S	A _{Df}	CS
			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
S	S		492	143	0,045 24	0,045 24	NS		2.098	3.014	0,045 24	0,045 24	11,2 5		4.810	1.726	0,045 24	0,045 24	19,49
	I		492	1.035	0,045 24	0,045 24	32,9 1		2.098	134	0,045 24	0,045 24	NS		4.810	313	0,045 24	0,045 24	NS
P	S	01636	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01637	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01638	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-9.100	12.00 4	0,045 24	0,045 24	3,18		-8.731	18.76 3	0,045 24	0,045 24	2,03		-8.421	13.05 6	0,045 24	0,045 24	2,92
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		1	1.621	0,045 24	0,045 24	23,0 1		2	2.048	0,045 24	0,045 24	18,2 1		16	1.680	0,045 24	0,045 24	22,20
P	S	01639	5.357	10.02 0	0,045 24	0,045 24	3,35												
	I		5.357	5.253	0,045 24	0,045 24	6,40												
S	S		2.430	1.456	0,045 24	0,045 24	23,2 6												
	I		2.430	531	0,045 24	0,045 24	63,7 9												
Piano Terra																			
Soletta P47-P44-P46-P49																			
P	S	00162	-14.13 3	35.05 3	0,045 24	0,045 24	1,10	00163	-10.00 1	34.70 5	0,090 48	0,090 48	2,94	00164	-6.860	33.78 8	0,045 24	0,045 24	1,12
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		35.84 3	2.185	0,045 24	0,045 24	14,0 3		40.49 3	3.987	0,045 24	0,045 24	7,57		24.63 6	4.434	0,045 24	0,045 24	7,16
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00165	-6.079	38.94 8	0,090 48	0,090 48	2,37	00172	-10.57 5	35.30 6	0,045 24	0,045 24	1,08	00173	-12.19 1	33.73 5	0,045 24	0,045 24	1,14
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		27.10 1	5.988	0,045 24	0,045 24	5,26		7.724	7.495	0,045 24	0,045 24	4,45		1.123	8.028	0,045 24	0,045 24	4,63
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00174	-9.834	35.81 6	0,045 24	0,045 24	1,07	00393	-11.81 9	37.98 3	0,090 48	0,090 48	2,50	00394	-12.28 2	36.88 9	0,090 48	0,090 48	2,64
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		3.049	7.908	0,045 24	0,045 24	4,68		-1.070	9.523	0,045 24	0,045 24	3,93		1.484	8.326	0,045 24	0,045 24	4,46
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00395	-11.57 6	40.87 4	0,090 48	0,090 48	2,21	00396	11.40 2	18.94 5	0,045 24	0,045 24	1,74	00397	1.468	6.977	0,045 24	0,045 24	4,87
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		11.40 2	132	0,045 24	0,045 24	NS		1.468	6.522	0,045 24	0,045 24	5,21
S	S		2.337	9.445	0,045 24	0,045 24	3,93		7.883	146	0,045 24	0,045 24	NS		4.173	1.408	0,045 24	0,045 24	23,94
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		7.883	513	0,045 24	0,045 24	65,0 1		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00398	1.841	71	0,045 24	0,045 24	NS	00399	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00400	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		1.841	9.691	0,045 24	0,045 24	3,50		-8.340	16.59 7	0,045 24	0,045 24	2,29		-7.609	19.34 6	0,045 24	0,045 24	1,96
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		707	83	0,045 24	0,045 24	NS
	I		1.858	1.473	0,045 24	0,045 24	23,0 3		135	1.088	0,045 24	0,045 24	34,2 7		707	63	0,045 24	0,045 24	NS
P	S	00401	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00402	8.470	354	0,045 24	0,045 24	94,0 5	00403	29.42 2	1.149	0,045 24	0,045 24	27,22
	I		-8.178	16.85 6	0,045 24	0,045 24	2,26		8.470	9.831	0,045 24	0,045 24	3,39		17.29 7	6.836	0,045 24	0,045 24	4,75
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-145	1.759	0,045 24	0,045 24	21,21
	I		6.298	842	0,045 24	0,045 24	39,7 9		10.50 1	1.367	0,045 24	0,045 24	24,2 1		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00404	13.08 7	17.78 3	0,045 24	0,045 24	1,85	00405	12.59 2	16.29 9	0,045 24	0,045 24	2,02	00406	-1.473	7.133	0,045 24	0,045 24	4,80
	I		13.08 7	837	0,045 24	0,045 24	39,2 5		12.59 2	2.130	0,045 24	0,045 24	15,4 5		-1.473	7.296	0,045 24	0,045 24	4,69
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		10.10 3	2.169	0,045 24	0,045 24	15,2 8		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		12.56 1	633	0,045 24	0,045 24	51,9 8		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-241	3.142	0,045 24	0,045 24	11,88
P	S	00407	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00408	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00409	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-966	10.44 2	0,045 24	0,045 24	3,28		-12.71 1	17.59 6	0,045 24	0,045 24	2,19		-11.80 3	18.61 8	0,045 24	0,045 24	2,06
S	S		2.389	277	0,045 24	0,045 24	NS		552	45	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		2.389	585	0,045 24	0,045 24	57,9 1		552	205	0,045 24	0,045 24	NS		-159	1.373	0,045 24	0,045 24	27,17

Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
P	S	00410	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00411	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00412	8.994	9.165	0,045 24	0,045 24	3,63
	I		-12.45 4	15.98 8	0,045 24	0,045 24	2,41		3.802	9.598	0,045 24	0,045 24	3,52		8.994	5.238	0,045 24	0,045 24	6,35
S	S	00413	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01610	5.908	483	0,045 24	0,045 24	69,4 4	01611	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		1.738	859	0,045 24	0,045 24	39,5 1		5.908	457	0,045 24	0,045 24	73,3 9		12.91 8	910	0,045 24	0,045 24	36,12
P	S	00413	35.28 1	800	0,045 24	0,045 24	38,3 8	01610	3.774	23.41 9	0,045 24	0,045 24	1,44	01611	13.22 3	21.05 8	0,045 24	0,045 24	1,56
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S	00413	11.08 6	718	0,045 24	0,045 24	46,0 2	01610	5.734	3.522	0,045 24	0,045 24	9,53	01611	3.804	3.034	0,045 24	0,045 24	11,12
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		3.804	14	0,045 24	0,045 24	NS
P	S	01612	-3.737 4	24.01 4	0,045 24	0,045 24	1,44	01613	-10.82 0	27.51 0	0,045 24	0,045 24	1,39	01614	-2.988	20.43 9	0,045 24	0,045 24	1,68
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S	01612	7.950	4.515	0,045 24	0,045 24	7,39	01613	6.915	4.198	0,045 24	0,045 24	7,97	01614	2.174	3.233	0,045 24	0,045 24	10,49
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	01615	1.513	3.642	0,045 24	0,045 24	9,32	01616	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01617	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		1.513	7.991	0,045 24	0,045 24	4,25		-10.85 7	16.93 4	0,045 24	0,045 24	2,26		-10.95 7	17.33 8	0,045 24	0,045 24	2,21
S	S	01615	912	124	0,045 24	0,045 24	NS	01616	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01617	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		912	936	0,045 24	0,045 24	36,3 5		-85	1.958	0,045 24	0,045 24	19,0 5		-103	2.054	0,045 24	0,045 24	18,16
P	S	01618	-722	3.204	0,045 24	0,045 24	10,6 7	01619	10.94 9	20.54 6	0,045 24	0,045 24	1,61	01620	2.251	11.57 9	0,045 24	0,045 24	2,93
	I		-722	8.673	0,045 24	0,045 24	3,94		0	0	0,045 24	0,045 24	-		2.251	3.891	0,045 24	0,045 24	8,71
S	S	01618	2.677	236	0,045 24	0,045 24	NS	01619	1.879	3.453	0,045 24	0,045 24	9,83	01620	4.352	1.848	0,045 24	0,045 24	18,23
	I		2.677	1.001	0,045 24	0,045 24	33,8 2		0	0	0,045 24	0,045 24	-		4.352	321	0,045 24	0,045 24	NS
P	S	01621	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01622	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01623	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-9.177 3	11.88 3	0,045 24	0,045 24	3,21		-9.189	18.83 7	0,045 24	0,045 24	2,03		-9.254	13.16 4	0,045 24	0,045 24	2,90
S	S	01621	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01622	0	0	0,045 24	0,045 24	-	01623	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		46	1.620	0,045 24	0,045 24	23,0 2		50	2.104	0,045 24	0,045 24	17,7 2		40	1.583	0,045 24	0,045 24	23,56
P	S	01624	6.607	10.33 0	0,045 24	0,045 24	3,24	01624						01624					
	I		6.607	5.078	0,045 24	0,045 24	6,59												
S	S	01624	2.493	1.422	0,045 24	0,045 24	23,8 2	01624						01624					
	I		2.493	514	0,045 24	0,045 24	65,8 9												

LEGENDA:

- Dir** Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).
- Pos** Posizione [S] = superiore - [I] = inferiore.
- A_s** Area delle armature esecutive per unità di lunghezza.
- A_{df}** Armatura disponibile per la flessione
- CS** Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS = 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
- N_{Ed}, M_{Ed}** Sollecitazioni di progetto (N_{Ed} < 0: compressione).

Solette - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione)

Solette - verifiche delle tensioni di esercizio

Nodo/ Tp _{mf}	Dir	Compressione calcestruzzo							Trazione acciaio						
		Compressione calcestruzzo rinforzo							Trazione acciaio/FRP rinforzo						
		Id _{Cmb}	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed}	CS	Verificato	Id _{Cmb}	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed}	CS	Verificato
	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N·m]					[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N·m]			
Piano Terra															
Soletta P4-P3-P5-P6															
00607	P	RAR	5,710	14,94	39.319	89.130	2,62	SI	RAR	267,908	360,00	39.319	89.130	1,34	SI
		QPR	4,528	11,21	31.824	70.656	2,47	SI	-	-	-	-	-	-	-
00607	S	RAR	0,811	14,94	11.288	22.446	18,41	SI	RAR	9,587	360,00	11.288	22.446	37,55	SI
		QPR	0,647	11,21	8.515	17.936	17,32	SI	-	-	-	-	-	-	-
Piano Terra															
Soletta P6-P5-P7-P8															
01772	P	RAR	4,732	14,94	-13.716	22.850	3,16	SI	RAR	276,200	360,00	-13.716	22.850	1,30	SI
		QPR	1,632	11,21	-11.882	17.657	6,87	SI	-	-	-	-	-	-	-
01772	S	RAR	0,436	14,94	16.091	3.919	34,26	SI	RAR	3,241	360,00	16.091	3.919	NS	SI
		QPR	0,339	11,21	12.464	3.048	33,05	SI	-	-	-	-	-	-	-
Piano Terra															
Soletta P8-P7-P9-P10															

Nodo/ Tp _{mf}	Dir	Compressione calcestruzzo							Verific ato	Trazione acciaio						
		Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio/FRP rinforzo						
		IdCmb	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed}	CS	IdCmb		σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed}	CS	Verific ato	
[N/mm ²]	[N/mm ²]		[N]	[Nm]		[N/mm ²]	[N/mm ²]		[N]	[Nm]						
00539	P	RAR	1,984	14,94	2.177	20.772	7,53	SI	RAR	22,093	360,00	2.177	20.772	16,29	SI	
		QPR	1,466	11,21	1.631	15.352	7,64	SI	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	0,773	14,94	-396	8.141	19,34	SI	RAR	8,733	360,00	-396	8.141	41,22	SI	
		QPR	0,572	11,21	-604	6.044	19,58	SI	-	-	-	-	-	-	-	
Piano Terra		Soletta P2-P1-P3-P4														
00672	P	RAR	4,710	14,94	-11.720	22.727	3,17	SI	RAR	272,561	360,00	-11.720	22.727	1,32	SI	
		QPR	1,658	11,21	-10.012	17.856	6,76	SI	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	0,208	14,94	3.856	2.028	71,81	SI	RAR	1,941	360,00	3.856	2.028	NS	SI	
		QPR	0,159	11,21	2.961	1.554	70,27	SI	-	-	-	-	-	-	-	
Piano Terra		Soletta P10-P9-P11-P12														
00516	P	RAR	5,037	14,94	-5.290	24.241	2,97	SI	RAR	282,667	360,00	-5.290	24.241	1,27	SI	
		QPR	1,672	11,21	-4.956	17.786	6,70	SI	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	1,108	14,94	-2.495	11.756	13,48	SI	RAR	12,724	360,00	-2.495	11.756	28,29	SI	
		QPR	0,812	11,21	-2.471	8.638	13,80	SI	-	-	-	-	-	-	-	
Piano Terra		Soletta P12-P11-P13-P14														
00516	P	RAR	4,751	14,94	-7.156	22.880	3,14	SI	RAR	269,208	360,00	-7.156	22.880	1,34	SI	
		QPR	1,567	11,21	-6.329	16.745	7,15	SI	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	0,976	14,94	-447	10.281	15,31	SI	RAR	11,025	360,00	-447	10.281	32,65	SI	
		QPR	0,714	11,21	-943	7.552	15,68	SI	-	-	-	-	-	-	-	
Piano Terra		Soletta P14-P13-P15-P16														
00039	P	RAR	4,811	14,94	6.354	23.075	3,11	SI	RAR	256,422	360,00	6.354	23.075	1,40	SI	
		QPR	1,624	11,21	4.718	16.880	6,90	SI	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	0,449	14,94	4.978	4.511	33,30	SI	RAR	4,531	360,00	4.978	4.511	79,45	SI	
		QPR	0,327	11,21	3.108	3.306	34,30	SI	-	-	-	-	-	-	-	
Piano Terra		Soletta P16-P15-P17-P18														
00122	P	RAR	5,069	14,94	-4.503	24.390	2,95	SI	RAR	283,491	360,00	-4.503	24.390	1,27	SI	
		QPR	1,669	11,21	-4.033	17.714	6,72	SI	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	0,446	14,94	5.957	4.445	33,48	SI	RAR	4,403	360,00	5.957	4.445	81,77	SI	
		QPR	0,323	11,21	3.669	3.241	34,73	SI	-	-	-	-	-	-	-	
Piano Terra		Soletta P18-P17-P19-P20														
00573	P	RAR	5,763	14,94	2.528	36.541	2,59	SI	RAR	212,490	360,00	2.528	36.541	1,69	SI	
		QPR	4,231	11,21	1.250	26.837	2,65	SI	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	0,746	14,94	-388	7.856	20,04	SI	RAR	8,427	360,00	-388	7.856	42,72	SI	
		QPR	0,549	11,21	-748	5.802	20,42	SI	-	-	-	-	-	-	-	
Piano Terra		Soletta P20-P19-P21-P23														
00786	P	RAR	6,103	14,94	7.673	38.606	2,45	SI	RAR	221,832	360,00	7.673	38.606	1,62	SI	
		QPR	4,479	11,21	5.262	28.341	2,50	SI	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	0,835	14,94	157	8.779	17,88	SI	RAR	9,382	360,00	157	8.779	38,37	SI	
		QPR	0,615	11,21	-363	6.479	18,23	SI	-	-	-	-	-	-	-	
Piano Terra		Soletta P23-P21-P22-P25														
00023	P	RAR	5,063	14,94	-1.532	24.338	2,95	SI	RAR	279,591	360,00	-1.532	24.338	1,29	SI	
		QPR	1,674	11,21	-1.790	17.681	6,69	SI	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	0,442	14,94	2.374	4.549	33,81	SI	RAR	4,726	360,00	2.374	4.549	76,17	SI	
		QPR	0,320	11,21	1.125	3.321	34,99	SI	-	-	-	-	-	-	-	
Piano Terra		Soletta P25-P22-P24-P27														
00836	P	RAR	4,706	14,94	2.755	29.826	3,17	SI	RAR	173,072	360,00	2.755	29.826	2,08	SI	
		QPR	1,968	11,21	1.687	21.928	5,69	SI	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	0,657	14,94	-1.891	6.985	22,75	SI	RAR	7,584	360,00	-1.891	6.985	47,47	SI	
		QPR	0,484	11,21	-1.809	5.163	23,16	SI	-	-	-	-	-	-	-	
Piano Terra		Soletta P27-P24-P26-P29														
00722	P	RAR	4,724	14,94	2.065	29.954	3,16	SI	RAR	174,190	360,00	2.065	29.954	2,07	SI	
		QPR	1,974	11,21	1.189	22.019	5,68	SI	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	0,659	14,94	-1.930	7.014	22,66	SI	RAR	7,618	360,00	-1.930	7.014	47,26	SI	
		QPR	0,486	11,21	-1.842	5.184	23,07	SI	-	-	-	-	-	-	-	
Piano Terra		Soletta P29-P26-P28-P31														
00696	P	RAR	4,735	14,94	2.663	30.012	3,16	SI	RAR	174,210	360,00	2.663	30.012	2,07	SI	
		QPR	1,980	11,21	1.642	22.063	5,66	SI	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	0,664	14,94	-1.896	7.061	22,50	SI	RAR	7,666	360,00	-1.896	7.061	46,96	SI	
		QPR	0,489	11,21	-1.809	5.218	22,91	SI	-	-	-	-	-	-	-	
Piano Terra		Soletta P31-P28-P30-P33														
00707	P	RAR	4,686	14,94	2.950	29.692	3,19	SI	RAR	172,184	360,00	2.950	29.692	2,09	SI	
		QPR	1,960	11,21	1.877	21.829	5,72	SI	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	0,598	14,94	-1.841	6.362	25,00	SI	RAR	6,915	360,00	-1.841	6.362	52,06	SI	
		QPR	0,441	11,21	-1.771	4.708	25,42	SI	-	-	-	-	-	-	-	
Piano Terra		Soletta P33-P30-P32-P35														
00744	P	RAR	4,702	14,94	3.916	29.781	3,18	SI	RAR	172,190	360,00	3.916	29.781	2,09	SI	
		QPR	1,969	11,21	2.639	21.894	5,69	SI	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	0,598	14,94	-1.767	6.366	24,97	SI	RAR	6,915	360,00	-1.767	6.366	52,06	SI	
		QPR	0,441	11,21	-1.715	4.711	25,40	SI	-	-	-	-	-	-	-	
Piano Terra		Soletta P35-P32-P34-P37														
00288	P	RAR	4,725	14,94	5.384	29.898	3,16	SI	RAR	172,092	360,00	5.384	29.898	2,09	SI	
		QPR	1,980	11,21	3.806	21.971	5,66	SI	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	0,659	14,94	-1.692	7.005	22,66	SI	RAR	7,594	360,00	-1.692	7.005	47,41	SI	
		QPR	0,486	11,21	-1.660	5.176	23,07	SI	-	-	-	-	-	-	-	
Piano Terra		Soletta P37-P34-P36-P39														
00264	P	RAR	4,602	14,94	5.726	29.113	3,25	SI	RAR	167,317	360,00	5.726	29.113	2,15	SI	
		QPR	1,931	11,21	4.112	21.399	5,80	SI	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	0,643	14,94	-1.730	6.832	23,24	SI	RAR	7,411	360,00	-1.730	6.832	48,58	SI	
		QPR	0,474	11,21	-1.673	5.050	23,66	SI	-	-	-	-	-	-	-	
Piano Terra		Soletta P39-P36-P38-P41														
00309	P	RAR	5,507	14,94	6.134	26.421	2,71	SI	RAR	294,868	360,00	6.134	26.421	1,22	SI	
		QPR	1,848	11,21	4.439	19.249	6,06	SI	-	-	-	-	-	-	-	

Nodo/ Tp _{mf}	Dir	Compressione calcestruzzo							Verificato	Trazione acciaio					
		Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio/FRP rinforzo					
		Id _{cmb}	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed}	CS	Id _{cmb}		σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed}	CS	Verificato
	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[Nm]				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[Nm]				
	S	RAR QPR	0,589 0,431	14,94 11,21	-2.026 -1.912	6.283 4.611	25,34 26,00	SI SI	RAR -	6,841 -	360,00 -	-2.026 -	6.283 -	52,62 -	SI -
Piano Terra		Soletta P41-P38-P40-P43													
00198	P	RAR QPR	5,523 1,856	14,94 11,21	6.958 5.119	26.493 19.305	2,70 6,04	SI SI	RAR -	294,778 -	360,00 -	6.958 -	26.493 -	1,22 -	SI -
	S	RAR QPR	0,592 0,433	14,94 11,21	-2.053 -1.925	6.313 4.634	25,23 25,87	SI SI	RAR -	6,875 -	360,00 -	-2.053 -	6.313 -	52,36 -	SI -
Piano Terra		Soletta P43-P40-P42-P45													
00208	P	RAR QPR	5,508 1,852	14,94 11,21	7.435 5.522	26.418 19.247	2,71 6,05	SI SI	RAR -	293,394 -	360,00 -	7.435 -	26.418 -	1,23 -	SI -
	S	RAR QPR	0,590 0,432	14,94 11,21	-2.097 -1.953	6.293 4.619	25,32 25,97	SI SI	RAR -	6,856 -	360,00 -	-2.097 -	6.293 -	52,51 -	SI -
Piano Terra		Soletta P49-P46-P48-P50													
00031	P	RAR QPR	5,288 1,787	14,94 11,21	12.092 9.250	25.338 18.406	2,83 6,27	SI SI	RAR -	275,920 -	360,00 -	12.092 -	25.338 -	1,30 -	SI -
	S	RAR QPR	0,574 0,417	14,94 11,21	-385 -824	6.054 4.424	26,02 26,84	SI SI	RAR -	6,499 -	360,00 -	-385 -	6.054 -	55,39 -	SI -
Piano Terra		Soletta P50-P48-P51-P52													
00112	P	RAR QPR	5,612 1,893	14,94 11,21	5.865 4.337	26.926 19.725	2,66 5,92	SI SI	RAR -	300,932 -	360,00 -	5.865 -	26.926 -	1,20 -	SI -
	S	RAR QPR	0,527 0,386	14,94 11,21	-655 -1.161	5.572 4.103	28,33 29,06	SI SI	RAR -	6,000 -	360,00 -	-655 -	5.572 -	60,00 -	SI -
Piano Terra		Soletta P52-P51-P53-P54													
00016	P	RAR QPR	4,760 1,604	14,94 11,21	8.061 5.859	22.822 16.629	3,14 6,98	SI SI	RAR -	251,646 -	360,00 -	8.061 -	22.822 -	1,43 -	SI -
	S	RAR QPR	0,399 0,290	14,94 11,21	2.113 880	4.107 3.017	37,46 38,59	SI SI	RAR -	4,269 -	360,00 -	2.113 -	4.107 -	84,34 -	SI -
Piano Terra		Soletta P54-P53-P55-P56													
00028	P	RAR QPR	5,512 1,858	14,94 11,21	8.751 6.901	26.429 19.251	2,71 6,03	SI SI	RAR -	292,064 -	360,00 -	8.751 -	26.429 -	1,23 -	SI -
	S	RAR QPR	0,547 0,398	14,94 11,21	970 126	5.714 4.184	27,30 28,13	SI SI	RAR -	6,055 -	360,00 -	970 -	5.714 -	59,45 -	SI -
Piano Terra		Soletta P56-P55-P57-P58													
00018	P	RAR QPR	5,654 1,916	14,94 11,21	8.848 6.537	27.111 19.881	2,64 5,85	SI SI	RAR -	299,743 -	360,00 -	8.848 -	27.111 -	1,20 -	SI -
	S	RAR QPR	0,578 0,423	14,94 11,21	-1.070 -1.380	6.123 4.504	25,85 26,50	SI SI	RAR -	6,614 -	360,00 -	-1.070 -	6.123 -	54,43 -	SI -
Piano Terra		Soletta P58-P57-P59-P60													
00446	P	RAR QPR	5,280 1,778	14,94 11,21	8.401 6.359	25.316 18.436	2,83 6,30	SI SI	RAR -	279,744 -	360,00 -	8.401 -	25.316 -	1,29 -	SI -
	S	RAR QPR	0,712 0,520	14,94 11,21	-946 -1.140	7.525 5.512	20,99 21,56	SI SI	RAR -	8,106 -	360,00 -	-946 -	7.525 -	44,41 -	SI -
Piano Terra		Soletta P60-P59-P61-P62													
00474	P	RAR QPR	5,380 1,805	14,94 11,21	5.663 4.227	25.811 18.801	2,78 6,21	SI SI	RAR -	288,425 -	360,00 -	5.663 -	25.811 -	1,25 -	SI -
	S	RAR QPR	0,675 0,493	14,94 11,21	450 -133	7.077 5.188	22,14 22,74	SI SI	RAR -	7,544 -	360,00 -	450 -	7.077 -	47,72 -	SI -
Piano Terra		Soletta P62-P61-P63-P64													
00372	P	RAR QPR	5,368 1,964	14,94 11,21	15.516 11.436	28.174 20.500	2,78 5,70	SI SI	RAR -	245,687 -	360,00 -	15.516 -	28.174 -	1,47 -	SI -
	S	RAR QPR	0,634 0,463	14,94 11,21	-347 -688	6.680 4.897	23,57 24,20	SI SI	RAR -	7,167 -	360,00 -	-347 -	6.680 -	50,23 -	SI -
Piano Terra		Soletta P64-P63-P65-P66													
00360	P	RAR QPR	5,251 1,820	14,94 11,21	20.077 14.671	25.128 18.533	2,85 6,16	SI SI	RAR -	264,739 -	360,00 -	20.077 -	25.128 -	1,36 -	SI -
	S	RAR QPR	0,581 0,427	14,94 11,21	10.200 6.903	5.683 4.206	25,73 26,23	SI SI	RAR -	5,476 -	360,00 -	10.200 -	5.683 -	65,74 -	SI -
Piano Terra		Soletta P45-P42-P44-P47													
00395	P	RAR QPR	5,419 1,820	14,94 11,21	6.445 4.779	25.995 18.937	2,76 6,16	SI SI	RAR -	289,660 -	360,00 -	6.445 -	25.995 -	1,24 -	SI -
	S	RAR QPR	0,586 0,428	14,94 11,21	-2.393 -2.169	6.258 4.592	25,51 26,17	SI SI	RAR -	6,836 -	360,00 -	-2.393 -	6.258 -	52,66 -	SI -
Piano Terra		Soletta P47-P44-P46-P49													
00174	P	RAR QPR	5,301 1,782	14,94 11,21	7.018 5.242	25.427 18.526	2,82 6,29	SI SI	RAR -	282,541 -	360,00 -	7.018 -	25.427 -	1,27 -	SI -
	S	RAR QPR	0,526 0,385	14,94 11,21	-2.283 -2.081	5.623 4.130	28,42 29,14	SI SI	RAR -	6,150 -	360,00 -	-2.283 -	5.623 -	58,53 -	SI -

LEGENDA:**Rinf.** Indica la presenza del rinforzo sulla sezione di verifica.**Dir** Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).**Id_{cmb}** Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.

Tensione massima di compressione nel calcestruzzo della Trave/Rinforzo.

σ_{cd,amm} Tensione ammissibile per la verifica a compressione del calcestruzzo.σ_{at} Tensione massima di trazione nell'acciaio della Trave/Rinforzo o nel FRP.σ_{td,amm} Tensione ammissibile per la verifica a trazione dell'acciaio/rinforzo.N_{Ed}, M_{Ed} Sollecitazioni di progetto.**CS** Coefficiente di Sicurezza (= σ_{cd,amm}/σ_{cc} ; σ_{td,amm}/σ_{at}). [NS] = Non Significativo (CS = 100).**Verificato** [SI] = La verifica è soddisfatta (σ_{cc} ≤ σ_{cd,amm} ; σ_{at} ≤ σ_{td,amm}). [NO] = La verifica NON è soddisfatta (σ_{cc} > σ_{cd,amm} ; σ_{at} > σ_{td,amm}).**Nota** Nella tabella, per ogni elemento, viene riportato il nodo della shell che ha il coefficiente di sicurezza (CS) più piccolo.

Solette - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione)

Solette - verifica allo stato limite di fessurazione

Nodo	Dir	IdCmb	N _{Ed}	M _{Ed}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificat o
			[N]	[N·m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]			
Piano Terra													
			Soletta P4-P3-P5-P6				AA= PCA						
NOTA: L'elemento è fessurato. Di seguito sono riportati solamente i nodi strutturali per i quali si riscontra la fessurazione(W_d? 0)													
00605	P	FRQ	16.488	71.060	2,40	2,13	6,3205 E-04	750	275	0,174	0,400	2,30	SI
		QPR	15.189	66.133	2,23	2,13	5,8846 E-04	750	275	0,162	0,300	1,85	SI
	S	FRQ	3.847	15.111	0,52	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	3.360	14.130	0,49	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
00606	P	FRQ	20.627	72.949	2,45	2,13	6,4341 E-04	750	275	0,177	0,400	2,26	SI
		QPR	19.172	67.881	2,28	2,13	5,9874 E-04	750	275	0,165	0,300	1,82	SI
	S	FRQ	2.536	16.706	0,58	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	2.194	15.573	0,54	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
00627	P	FRQ	35.879	71.926	2,38	2,13	6,1165 E-04	750	275	0,169	0,400	2,37	SI
		QPR	33.476	66.866	2,21	2,13	5,6844 E-04	750	275	0,157	0,300	1,92	SI
	S	FRQ	5.430	16.768	0,57	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	4.886	15.652	0,53	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
00607	P	FRQ	33.966	75.934	2,52	2,13	6,5144 E-04	750	275	0,179	0,400	2,23	SI
		QPR	31.824	70.656	2,35	2,13	6,0584 E-04	750	275	0,167	0,300	1,80	SI
	S	FRQ	9.307	19.224	0,65	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	8.515	17.936	0,61	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
00626	P	FRQ	19.718	63.825	2,14	2,13	5,6048 E-04	750	275	0,154	0,400	2,59	SI
		QPR	18.377	59.273	1,99	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	404	13.343	0,47	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	198	12.426	0,43	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
00625	P	FRQ	6.887	64.971	2,21	2,13	5,8997 E-04	750	275	0,163	0,400	2,46	SI
		QPR	6.309	60.351	2,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	7.760	13.911	0,47	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	6.994	12.984	0,44	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
00127	P	FRQ	13.626	67.545	2,28	2,13	6,038 E-04	750	275	0,166	0,400	2,40	SI
		QPR	12.885	62.750	2,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-10.702	8.695	0,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-10.241	8.101	0,31	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
00654	P	FRQ	-9.746	-65.395	2,26	2,13	6,1859 E-04	750	275	0,170	0,400	2,35	SI
		QPR	-9.350	-60.995	2,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-2.470	-984	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-2.326	-915	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
01792	P	FRQ	-2.876	-63.367	2,18	2,13	5,8963 E-04	750	275	0,162	0,400	2,46	SI
		QPR	-2.871	-59.110	2,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-436	-2.076	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-410	-1.931	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
00635	P	FRQ	32.501	-65.965	2,19	2,13	5,6155 E-04	750	275	0,155	0,400	2,59	SI
		QPR	30.464	-61.525	2,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	2.265	-496	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	2.128	-461	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
01805	P	FRQ	26.143	-64.424	2,15	2,13	5,566 E-04	750	275	0,153	0,400	2,61	SI
		QPR	24.471	-60.093	2,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	57	-2.162	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	57	-2.011	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
00637	P	FRQ	30.103	-64.423	2,14	2,13	5,5081 E-04	750	275	0,152	0,400	2,64	SI
		QPR	28.225	-60.079	1,99	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	2.423	-1.729	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	2.283	-1.608	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
01806	P	FRQ	26.230	-66.680	2,22	2,13	5,7731 E-04	750	275	0,159	0,400	2,52	SI
		QPR	24.562	-62.184	2,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	863	-1.953	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	814	-1.817	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
00636	P	FRQ	34.705	-67.247	2,22	2,13	5,7017 E-04	750	275	0,157	0,400	2,55	SI
		QPR	32.551	-62.713	2,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	486	-332	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	461	-307	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
01793	P	FRQ	-4.429	-66.922	2,30	2,13	6,2477 E-04	750	275	0,172	0,400	2,32	SI
		QPR	-4.345	-62.411	2,15	2,13	5,8298 E-04	750	275	0,161	0,300	1,87	SI

Solette - verifica allo stato limite di fessurazione

Nodo	Dir	IdCmb	N _{Ed}	M _{Ed}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato	
														[N]
	S	FRQ	-1.425	-2.070	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
		QPR	-1.342	-1.926	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
00653	P	FRQ	-12.739	-67.301	2,33	2,13	6,4066 E-04	750	275	0,176	0,400	2,27	SI	
		QPR	-12.180	-62.764	2,18	2,13	5,9792 E-04	750	275	0,165	0,300	1,82	SI	
	S	FRQ	517	-276	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
		QPR	486	-255	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
01799	P	FRQ	11.579	-66.596	2,25	2,13	5,9805 E-04	750	275	0,165	0,400	2,43	SI	
		QPR	10.746	-62.110	2,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
	S	FRQ	42	-2.567	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
		QPR	40	-2.388	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
00652	P	FRQ	-10.044	-65.944	2,28	2,13	6,241 E-04	750	275	0,172	0,400	2,33	SI	
		QPR	-9.652	-61.495	2,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
	S	FRQ	-2.020	-1.440	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
		QPR	-1.907	-1.339	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
01800	P	FRQ	9.311	-64.824	2,20	2,13	5,8503 E-04	750	275	0,161	0,400	2,48	SI	
		QPR	8.607	-60.453	2,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
	S	FRQ	-265	-2.630	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
		QPR	-249	-2.447	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
Piano Terra			Soletta P6-P5-P7-P8				AA= PCA							
NOTA: L'elemento è fessurato. Di seguito sono riportati solamente i nodi strutturali per i quali si riscontra la fessurazione(W_d? 0)														
00607	P	FRQ	-4.657	29.113	2,72	2,13	4,939 E-04	750	275	0,136	0,400	2,94	SI	
		QPR	-4.310	26.838	2,51	2,13	4,5533 E-04	750	275	0,125	0,300	2,39	SI	
	S	FRQ	3.381	7.259	0,68	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
		QPR	3.066	6.694	0,62	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
00127	P	FRQ	28.706	29.525	2,64	2,13	4,5028 E-04	750	275	0,124	0,400	3,22	SI	
		QPR	27.002	27.193	2,43	2,13	4,1387 E-04	750	275	0,114	0,300	2,63	SI	
	S	FRQ	16.841	5.639	0,47	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
		QPR	15.635	5.169	0,43	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
00605	P	FRQ	-17.977	25.451	2,43	2,13	4,5319 E-04	750	275	0,125	0,400	3,20	SI	
		QPR	-17.036	23.432	2,24	2,13	4,1799 E-04	750	275	0,115	0,300	2,61	SI	
	S	FRQ	4.925	5.983	0,55	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
		QPR	4.433	5.508	0,51	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
00606	P	FRQ	-11.934	26.693	2,53	2,13	4,6462 E-04	750	275	0,128	0,400	3,13	SI	
		QPR	-11.241	24.595	2,33	2,13	4,2848 E-04	750	275	0,118	0,300	2,54	SI	
	S	FRQ	-1.173	5.935	0,57	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
		QPR	-1.205	5.462	0,52	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
Piano Terra			Soletta P8-P7-P9-P10				AA= PCA							
NOTA: L'elemento NON è fessurato. Di seguito si riporta il nodo strutturale per la quale si riscontra la massima tensione di trazione(max σ_{ct,f})														
00539	P	FRQ	1.787	16.901	1,60	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
		QPR	1.631	15.352	1,45	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
	S	FRQ	-545	6.643	0,63	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
		QPR	-604	6.044	0,58	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
Piano Terra			Soletta P2-P1-P3-P4				AA= PCA							
NOTA: L'elemento è fessurato. Di seguito sono riportati solamente i nodi strutturali per i quali si riscontra la fessurazione(W_d? 0)														
00002	P	FRQ	34.482	31.299	2,79	2,13	4,7129 E-04	750	275	0,130	0,400	3,08	SI	
		QPR	32.194	28.818	2,56	2,13	4,3327 E-04	750	275	0,119	0,300	2,51	SI	
	S	FRQ	16.974	5.323	0,44	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
		QPR	15.647	4.885	0,40	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
00627	P	FRQ	8.473	32.936	3,03	2,13	5,3779 E-04	750	275	0,148	0,400	2,70	SI	
		QPR	7.863	30.371	2,80	2,13	4,9583 E-04	750	275	0,137	0,300	2,20	SI	
	S	FRQ	2.564	8.055	0,76	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
		QPR	2.253	7.433	0,70	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
01813	P	FRQ	21.127	25.540	2,30	2,13	3,9505 E-04	750	275	0,109	0,400	3,68	SI	
		QPR	19.709	23.597	2,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
	S	FRQ	7.238	3.717	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
		QPR	6.667	3.436	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
00626	P	FRQ	-3.915	32.046	2,99	2,13	5,418 E-04	750	275	0,149	0,400	2,68	SI	
		QPR	-3.724	29.556	2,76	2,13	4,9988 E-04	750	275	0,138	0,300	2,18	SI	
	S	FRQ	2.231	7.126	0,67	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
		QPR	1.962	6.565	0,62	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
00625	P	FRQ	-21.168	32.471	3,10	2,13	5,7546 E-04	750	275	0,159	0,400	2,52	SI	
		QPR	-19.915	29.933	2,86	2,13	5,311 E-04	750	275	0,146	0,300	2,05	SI	

Nodo	Dir	IdCmb	N _{Ed}	M _{Ed}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato	
														[N]
01820	S	FRQ	2.763	7.193	0,67	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
		QPR	2.421	6.631	0,62	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
	P	FRQ	-13.117	23.865	2,27	2,13	4,1917 E-04	750	275	0,115	0,400	3,46	SI	
		QPR	-12.361	22.073	2,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
00042	S	FRQ	2.280	3.659	0,34	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
		QPR	2.039	3.391	0,31	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
	P	FRQ	-15.897	29.346	2,79	2,13	5,1508 E-04	750	275	0,142	0,400	2,82	SI	
		QPR	-15.063	27.013	2,57	2,13	4,7479 E-04	750	275	0,131	0,300	2,29	SI	
01814	S	FRQ	11.761	4.876	0,42	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
		QPR	10.774	4.466	0,38	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
	P	FRQ	-16.996	25.668	2,45	2,13	4,553 E-04	750	275	0,125	0,400	3,19	SI	
		QPR	-16.068	23.703	2,26	2,13	4,2102 E-04	750	275	0,116	0,300	2,59	SI	
S	FRQ	10.186	4.084	0,35	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI		
	QPR	9.390	3.771	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI		
Piano Terra			Soletta P10-P9-P11-P12				AA= PCA							
NOTA: L'elemento NON è fessurato. Di seguito si riporta il nodo strutturale per la quale si riscontra la massima tensione di trazione(max σ_{ct,f})														
00516	P	FRQ	-5.051	19.630	1,89	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
		QPR	-4.956	17.786	1,71	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
	S	FRQ	-2.478	9.529	0,92	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
		QPR	-2.471	8.638	0,83	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
Piano Terra			Soletta P12-P11-P13-P14				AA= PCA							
NOTA: L'elemento NON è fessurato. Di seguito si riporta il nodo strutturale per la quale si riscontra la massima tensione di trazione(max σ_{ct,f})														
00516	P	FRQ	-6.565	18.498	1,78	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
		QPR	-6.329	16.745	1,62	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
	S	FRQ	-801	8.332	0,80	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
		QPR	-943	7.552	0,72	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
Piano Terra			Soletta P14-P13-P15-P16				AA= PCA							
NOTA: L'elemento è fessurato. Di seguito sono riportati solamente i nodi strutturali per i quali si riscontra la fessurazione(W_d? 0)														
00563	P	FRQ	-5.269	23.345	2,19	2,13	3,984 E-04	750	275	0,110	0,400	3,64	SI	
		QPR	-5.150	21.123	1,98	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
	S	FRQ	-3.228	5.642	0,55	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
		QPR	-3.101	5.116	0,50	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
00526	P	FRQ	-6.729	23.468	2,21	2,13	4,027 E-04	750	275	0,111	0,400	3,61	SI	
		QPR	-6.545	21.265	2,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
	S	FRQ	-2.462	5.421	0,53	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
		QPR	-2.431	4.920	0,48	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
Piano Terra			Soletta P16-P15-P17-P18				AA= PCA							
NOTA: L'elemento è fessurato. Di seguito sono riportati solamente i nodi strutturali per i quali si riscontra la fessurazione(W_d? 0)														
00574	P	FRQ	-4.400	24.524	2,30	2,13	4,1678 E-04	750	275	0,115	0,400	3,48	SI	
		QPR	-4.198	22.156	2,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
	S	FRQ	-2.875	4.422	0,43	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
		QPR	-2.775	3.999	0,39	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
00563	P	FRQ	-5.209	23.221	2,18	2,13	3,9623 E-04	750	275	0,109	0,400	3,66	SI	
		QPR	-5.063	21.057	1,98	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
	S	FRQ	-3.418	5.204	0,51	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
		QPR	-3.266	4.728	0,46	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
Piano Terra			Soletta P18-P17-P19-P20				AA= PCA							
NOTA: L'elemento è fessurato. Di seguito sono riportati solamente i nodi strutturali per i quali si riscontra la fessurazione(W_d? 0)														
00123	P	FRQ	6.971	27.796	2,56	2,13	4,5414 E-04	750	275	0,125	0,400	3,20	SI	
		QPR	6.221	25.117	2,31	2,13	4,1048 E-04	750	275	0,113	0,300	2,65	SI	
	S	FRQ	4.755	4.904	0,45	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
		QPR	4.072	4.439	0,41	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
00786	P	FRQ	5.241	29.662	2,74	2,13	4,8796 E-04	750	275	0,134	0,400	2,98	SI	
		QPR	4.583	26.817	2,48	2,13	4,414 E-04	750	275	0,122	0,300	2,47	SI	
	S	FRQ	-499	6.770	0,65	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
		QPR	-631	6.134	0,59	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
00785	P	FRQ	479	27.284	2,54	2,13	4,5546 E-04	750	275	0,125	0,400	3,19	SI	
		QPR	276	24.652	2,29	2,13	4,1176 E-04	750	275	0,113	0,300	2,64	SI	
	S	FRQ	47	6.080	0,58	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
		QPR	-104	5.499	0,52	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
00573	P	FRQ	1.615	29.609	2,75	2,13	4,926 E-04	750	275	0,136	0,400	2,95	SI	
		QPR	1.250	26.837	2,49	2,13	4,4681 E-04	750	275	0,123	0,300	2,44	SI	
	S	FRQ	-645	6.389	0,61	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
		QPR	-748	5.802	0,55	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
00124	P	FRQ	-2.287	27.223	2,54	2,13	4,5867 E-04	750	275	0,126	0,400	3,17	SI	

Solette - verifica allo stato limite di fessurazione

Nodo	Dir	IdCmb	N _{Ed}	M _{Ed}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
			[N]	[N·m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
	S	QPR	-2.335	24.644	2,30	2,13	4,1562 E-04	750	275	0,114	0,300	2,62	SI
		FRQ	753	4.974	0,47	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	408	4.504	0,43	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
00784	P	FRQ	-5.683	28.384	2,66	2,13	4,8328 E-04	750	275	0,133	0,400	3,00	SI
		QPR	-5.418	25.650	2,41	2,13	4,3716 E-04	750	275	0,120	0,300	2,49	SI
		FRQ	2.231	6.794	0,64	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
00574	P	FRQ	1.419	27.053	2,51	2,13	4,5016 E-04	750	275	0,124	0,400	3,23	SI
		QPR	1.131	24.513	2,28	2,13	4,0814 E-04	750	275	0,112	0,300	2,67	SI
		FRQ	-1.451	6.358	0,61	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
00122	P	FRQ	-4.438	26.075	2,44	2,13	4,4277 E-04	750	275	0,122	0,400	3,28	SI
		QPR	-4.278	23.619	2,21	2,13	4,0146 E-04	750	275	0,111	0,300	2,71	SI
		FRQ	32	4.670	0,44	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
00575	P	FRQ	-531	28.216	2,63	2,13	4,7259 E-04	750	275	0,130	0,400	3,07	SI
		QPR	-661	25.575	2,38	2,13	4,2863 E-04	750	275	0,118	0,300	2,54	SI
		FRQ	1.284	6.843	0,65	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
00125	P	FRQ	-8.760	25.853	2,44	2,13	4,4569 E-04	750	275	0,123	0,400	3,26	SI
		QPR	-8.283	23.346	2,20	2,13	4,0304 E-04	750	275	0,111	0,300	2,70	SI
		FRQ	3.286	4.421	0,41	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
Piano Terra	S	QPR	2.714	3.997	0,37	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
		Soletta P20-P19-P21-P23 AA= PCA											
		NOTA: L'elemento è fessurato. Di seguito sono riportati solamente i nodi strutturali per i quali si riscontra la fessurazione(W _d ? 0)											
01899	P	FRQ	-6.430	22.714	2,14	2,13	3,8963 E-04	750	275	0,107	0,400	3,73	SI
		QPR	-6.098	20.578	1,94	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
		FRQ	1.459	3.857	0,36	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
00785	P	FRQ	1.153	3.505	0,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
		FRQ	1.808	28.814	2,67	2,13	4,7902 E-04	750	275	0,132	0,400	3,03	SI
		QPR	1.517	26.103	2,42	2,13	4,3413 E-04	750	275	0,120	0,300	2,51	SI
00786	P	FRQ	-150	6.538	0,62	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-285	5.928	0,56	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
		FRQ	5.951	31.274	2,89	2,13	5,1384 E-04	750	275	0,142	0,400	2,83	SI
00121	P	QPR	5.262	28.341	2,62	2,13	4,6585 E-04	750	275	0,128	0,300	2,34	SI
		FRQ	-215	7.136	0,68	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-363	6.479	0,62	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
00800	P	FRQ	-6.205	24.427	2,29	2,13	4,1792 E-04	750	275	0,115	0,400	3,47	SI
		QPR	-5.920	22.062	2,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
		FRQ	1.076	4.375	0,41	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
00799	P	QPR	732	3.957	0,37	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
		FRQ	-2.664	26.638	2,49	2,13	4,4946 E-04	750	275	0,124	0,400	3,23	SI
		QPR	-2.656	24.075	2,25	2,13	4,066 E-04	750	275	0,112	0,300	2,68	SI
00784	P	FRQ	1.298	6.487	0,61	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	988	5.877	0,55	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
		FRQ	1.599	25.477	2,36	2,13	4,2354 E-04	750	275	0,117	0,400	3,43	SI
00123	P	QPR	1.308	23.020	2,14	2,13	3,829 E-04	750	275	0,105	0,300	2,84	SI
		FRQ	-635	5.731	0,55	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-713	5.183	0,50	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
00784	P	FRQ	-4.095	30.036	2,81	2,13	5,0847 E-04	750	275	0,140	0,400	2,86	SI
		QPR	-3.926	27.217	2,55	2,13	4,6108 E-04	750	275	0,127	0,300	2,36	SI
		FRQ	2.387	7.215	0,68	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
00123	P	QPR	1.962	6.551	0,62	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
		FRQ	5.390	28.926	2,67	2,13	4,7543 E-04	750	275	0,131	0,400	3,05	SI
		QPR	4.742	26.185	2,42	2,13	4,3059 E-04	750	275	0,119	0,300	2,53	SI
00125	P	FRQ	3.275	4.970	0,46	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	2.684	4.503	0,42	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
		FRQ	-8.376	27.692	2,61	2,13	4,7585 E-04	750	275	0,131	0,400	3,05	SI

Solette - verifica allo stato limite di fessurazione

Nodo	Dir	IdCmb	N _{Ed}	M _{Ed}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato	
														[N]
		QPR	-7.928	25.074	2,36	2,13	4,3139 E-04	750	275	0,119	0,300	2,52	SI	
	S	FRQ	2.346	4.786	0,45	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
		QPR	1.821	4.339	0,41	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
00798	P	FRQ	4.395	27.805	2,57	2,13	4,582 E-04	750	275	0,126	0,400	3,17	SI	
		QPR	3.826	25.138	2,32	2,13	4,1448 E-04	750	275	0,114	0,300	2,63	SI	
	S	FRQ	-959	6.383	0,61	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
		QPR	-1.039	5.783	0,55	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
00007	P	FRQ	3.084	26.006	2,41	2,13	4,3012 E-04	750	275	0,118	0,400	3,38	SI	
		QPR	2.696	23.498	2,18	2,13	3,8878 E-04	750	275	0,107	0,300	2,80	SI	
	S	FRQ	1.416	4.733	0,44	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
		QPR	1.065	4.283	0,40	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
Piano Terra			Soletta P23-P21-P22-P25				AA= PCA							
NOTA: L'elemento è fessurato. Di seguito sono riportati solamente i nodi strutturali per i quali si riscontra la fessurazione(W_d? 0)														
00799	P	FRQ	452	23.315	2,17	2,13	3,8914 E-04	750	275	0,107	0,400	3,73	SI	
		QPR	307	21.129	1,96	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
	S	FRQ	-635	5.314	0,51	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
		QPR	-716	4.820	0,46	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
00798	P	FRQ	2.977	25.594	2,37	2,13	4,234 E-04	750	275	0,117	0,400	3,43	SI	
		QPR	2.581	23.204	2,15	2,13	3,8404 E-04	750	275	0,106	0,300	2,84	SI	
	S	FRQ	-1.426	5.981	0,57	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
		QPR	-1.449	5.433	0,52	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
00800	P	FRQ	-4.018	24.378	2,28	2,13	4,1375 E-04	750	275	0,114	0,400	3,51	SI	
		QPR	-3.829	22.098	2,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
	S	FRQ	1.427	5.981	0,56	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
		QPR	1.105	5.434	0,51	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
00007	P	FRQ	2.970	24.121	2,23	2,13	3,9878 E-04	750	275	0,110	0,400	3,64	SI	
		QPR	2.559	21.842	2,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
	S	FRQ	2.895	4.321	0,40	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
		QPR	2.353	3.917	0,36	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
Piano Terra			Soletta P25-P22-P24-P27				AA= PCA							
NOTA: L'elemento è fessurato. Di seguito sono riportati solamente i nodi strutturali per i quali si riscontra la fessurazione(W_d? 0)														
00836	P	FRQ	1.992	24.184	2,24	2,13	4,0132 E-04	750	275	0,111	0,400	3,62	SI	
		QPR	1.687	21.928	2,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
	S	FRQ	-1.832	5.684	0,55	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
		QPR	-1.809	5.163	0,50	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
00834	P	FRQ	-450	22.913	2,13	2,13	3,838 E-04	750	275	0,106	0,400	3,78	SI	
		QPR	-560	20.771	1,93	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
	S	FRQ	402	5.743	0,54	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
		QPR	188	5.218	0,50	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
Piano Terra			Soletta P27-P24-P26-P29				AA= PCA							
NOTA: L'elemento è fessurato. Di seguito sono riportati solamente i nodi strutturali per i quali si riscontra la fessurazione(W_d? 0)														
00722	P	FRQ	1.439	24.286	2,25	2,13	4,0387 E-04	750	275	0,111	0,400	3,60	SI	
		QPR	1.189	22.019	2,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
	S	FRQ	-1.867	5.707	0,55	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
		QPR	-1.842	5.184	0,50	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
00009	P	FRQ	-1.814	22.942	2,14	2,13	3,8637 E-04	750	275	0,106	0,400	3,76	SI	
		QPR	-1.805	20.778	1,94	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
	S	FRQ	-181	4.203	0,40	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
		QPR	-409	3.810	0,36	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
00720	P	FRQ	934	23.100	2,15	2,13	3,8481 E-04	750	275	0,106	0,400	3,77	SI	
		QPR	733	20.940	1,94	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
	S	FRQ	430	5.744	0,54	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
		QPR	210	5.219	0,50	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
Piano Terra			Soletta P29-P26-P28-P31				AA= PCA							
NOTA: L'elemento è fessurato. Di seguito sono riportati solamente i nodi strutturali per i quali si riscontra la fessurazione(W_d? 0)														
00696	P	FRQ	1.934	24.334	2,26	2,13	4,0392 E-04	750	275	0,111	0,400	3,59	SI	
		QPR	1.642	22.063	2,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
	S	FRQ	-1.834	5.745	0,55	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
		QPR	-1.809	5.218	0,50	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
00694	P	FRQ	1.612	23.056	2,14	2,13	3,8304 E-04	750	275	0,106	0,400	3,79	SI	
		QPR	1.371	20.900	1,94	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
	S	FRQ	503	5.724	0,54	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
		QPR	275	5.200	0,49	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
00010	P	FRQ	-1.710	23.007	2,15	2,13	3,8729 E-04	750	275	0,107	0,400	3,75	SI	
		QPR	-1.702	20.836	1,94	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
	S	FRQ	-58	4.248	0,40	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	

Solette - verifica allo stato limite di fessurazione

Nodo	Dir	IdCmb	N _{Ed}	M _{Ed}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
			[N]	[N·m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
		QPR	-309	3.851	0,37	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terra			Soletta P31-P28-P30-P33				AA= PCA						
NOTA: L'elemento è fessurato. Di seguito sono riportati solamente i nodi strutturali per i quali si riscontra la fessurazione(W_d? 0)													
00707	p	FRQ	2.183	24.075	2,23	2,13	3,9921 E-04	750	275	0,110	0,400	3,64	SI
		QPR	1.877	21.829	2,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-1.791	5.181	0,50	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-1.771	4.708	0,45	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terra			Soletta P33-P30-P32-P35				AA= PCA						
NOTA: L'elemento è fessurato. Di seguito sono riportati solamente i nodi strutturali per i quali si riscontra la fessurazione(W_d? 0)													
00744	p	FRQ	3.004	24.148	2,24	2,13	3,9918 E-04	750	275	0,110	0,400	3,64	SI
		QPR	2.639	21.894	2,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-1.730	5.184	0,50	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-1.715	4.711	0,45	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terra			Soletta P35-P32-P34-P37				AA= PCA						
NOTA: L'elemento è fessurato. Di seguito sono riportati solamente i nodi strutturali per i quali si riscontra la fessurazione(W_d? 0)													
00288	p	FRQ	4.257	24.236	2,24	2,13	3,9874 E-04	750	275	0,110	0,400	3,64	SI
		QPR	3.806	21.971	2,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-1.669	5.698	0,55	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-1.660	5.176	0,50	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
00286	p	FRQ	2.773	23.139	2,14	2,13	3,8266 E-04	750	275	0,105	0,400	3,79	SI
		QPR	2.479	20.973	1,94	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	584	5.778	0,55	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	354	5.249	0,50	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terra			Soletta P37-P34-P36-P39				AA= PCA						
NOTA: L'elemento è fessurato. Di seguito sono riportati solamente i nodi strutturali per i quali si riscontra la fessurazione(W_d? 0)													
00264	p	FRQ	4.573	23.603	2,18	2,13	3,8768 E-04	750	275	0,107	0,400	3,75	SI
		QPR	4.112	21.399	1,98	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-1.689	5.559	0,54	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-1.673	5.050	0,49	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terra			Soletta P39-P36-P38-P41				AA= PCA						
NOTA: L'elemento è fessurato. Di seguito sono riportati solamente i nodi strutturali per i quali si riscontra la fessurazione(W_d? 0)													
00274	p	FRQ	5.278	23.358	2,15	2,13	3,8251 E-04	750	275	0,105	0,400	3,80	SI
		QPR	4.774	21.176	1,95	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-1.664	5.504	0,53	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-1.648	5.000	0,48	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terra			Soletta P41-P38-P40-P43				AA= PCA						
NOTA: L'elemento è fessurato. Di seguito sono riportati solamente i nodi strutturali per i quali si riscontra la fessurazione(W_d? 0)													
00309	p	FRQ	6.206	23.422	2,16	2,13	3,8217 E-04	750	275	0,105	0,400	3,80	SI
		QPR	5.640	21.234	1,95	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-1.535	5.504	0,53	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-1.530	4.999	0,48	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terra			Soletta P43-P40-P42-P45				AA= PCA						
NOTA: L'elemento è fessurato. Di seguito sono riportati solamente i nodi strutturali per i quali si riscontra la fessurazione(W_d? 0)													
00198	p	FRQ	7.071	23.542	2,16	2,13	3,8286 E-04	750	275	0,105	0,400	3,79	SI
		QPR	6.451	21.344	1,96	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-1.537	5.541	0,53	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-1.528	5.033	0,48	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terra			Soletta P49-P46-P48-P50				AA= PCA						
NOTA: L'elemento NON è fessurato. Di seguito si riporta il nodo strutturale per la quale si riscontra la massima tensione di trazione(max σ_{ct,f})													
00164	p	FRQ	5.076	22.092	2,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	4.664	20.012	1,84	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-207	4.423	0,42	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-414	4.012	0,38	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terra			Soletta P50-P48-P51-P52				AA= PCA						
NOTA: L'elemento NON è fessurato. Di seguito si riporta il nodo strutturale per la quale si riscontra la massima tensione di trazione(max σ_{ct,f})													
00112	p	FRQ	4.774	21.783	2,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	4.337	19.725	1,86	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-1.016	4.523	0,43	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-1.161	4.103	0,39	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terra			Soletta P52-P51-P53-P54				AA= PCA						
NOTA: L'elemento NON è fessurato. Di seguito si riporta il nodo strutturale per la quale si riscontra la massima tensione di trazione(max σ_{ct,f})													
00234	p	FRQ	8.097	22.782	2,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	7.471	20.613	1,89	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-625	5.159	0,49	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-715	4.679	0,45	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terra			Soletta P54-P53-P55-P56				AA= PCA						
NOTA: L'elemento NON è fessurato. Di seguito si riporta il nodo strutturale per la quale si riscontra la massima tensione di trazione(max σ_{ct,f})													
00028	p	FRQ	7.429	21.302	2,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	6.901	19.251	1,80	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	367	4.621	0,44	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	126	4.184	0,40	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terra			Soletta P56-P55-P57-P58				AA= PCA						
NOTA: L'elemento è fessurato. Di seguito sono riportati solamente i nodi strutturali per i quali si riscontra la fessurazione(W_d? 0)													
00444	p	FRQ	8.460	23.678	2,17	2,13	3,8303 E-04	750	275	0,106	0,400	3,79	SI
		QPR	7.751	21.464	1,97	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI

Solette - verifica allo stato limite di fessurazione

Nodo	Dir	Id _{cmb}	N _{Ed}	M _{Ed}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
			[N]	[N·m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
	S	FRQ QPR	203 34	5.851 5.317	0,56 0,51	2,13 2,13	0 E+00 0 E+00	0 0	0 0	0,000 0,000	0,400 0,300	- -	SI SI
Piano Terra			Soletta P58-P57-P60				AA= PCA						
NOTA: L'elemento NON è fessurato. Di seguito si riporta il nodo strutturale per la quale si riscontra la massima tensione di trazione(max σ_{ct,f})													
00476	P	FRQ QPR	8.964 8.217	22.538 20.431	2,06 1,87	2,13 2,13	0 E+00 0 E+00	0 0	0 0	0,000 0,000	0,400 0,300	- -	SI SI
	S	FRQ QPR	-77 -225	6.224 5.653	0,59 0,54	2,13 2,13	0 E+00 0 E+00	0 0	0 0	0,000 0,000	0,400 0,300	- -	SI SI
Piano Terra			Soletta P60-P59-P61-P62				AA= PCA						
NOTA: L'elemento NON è fessurato. Di seguito si riporta il nodo strutturale per la quale si riscontra la massima tensione di trazione(max σ_{ct,f})													
00372	P	FRQ QPR	12.573 11.461	22.827 20.693	2,08 1,88	2,13 2,13	0 E+00 0 E+00	0 0	0 0	0,000 0,000	0,400 0,300	- -	SI SI
	S	FRQ QPR	-929 -987	5.005 4.548	0,48 0,44	2,13 2,13	0 E+00 0 E+00	0 0	0 0	0,000 0,000	0,400 0,300	- -	SI SI
Piano Terra			Soletta P62-P61-P63-P64				AA= PCA						
NOTA: L'elemento è fessurato. Di seguito sono riportati solamente i nodi strutturali per i quali si riscontra la fessurazione(W_d ? 0)													
00347	P	FRQ QPR	7.443 6.853	23.633 21.419	2,16 1,96	2,13 2,13	3,4294 E-04 0 E+00	750 0	254 0	0,087 0,000	0,400 0,300	4,60 -	SI SI
	S	FRQ QPR	-1.273 -1.271	5.435 4.930	0,52 0,47	2,13 2,13	0 E+00 0 E+00	0 0	0 0	0,000 0,000	0,400 0,300	- -	SI SI
00346	P	FRQ QPR	1.771 1.605	26.221 23.773	2,42 2,19	2,13 2,13	3,892 E-04 3,5286 E-04	750 750	254 254	0,099 0,089	0,400 0,300	4,05 3,35	SI SI
	S	FRQ QPR	-579 -689	5.663 5.146	0,54 0,49	2,13 2,13	0 E+00 0 E+00	0 0	0 0	0,000 0,000	0,400 0,300	- -	SI SI
Piano Terra			Soletta P64-P63-P65-P66				AA= PCA						
NOTA: L'elemento è fessurato. Di seguito sono riportati solamente i nodi strutturali per i quali si riscontra la fessurazione(W_d ? 0)													
00348	P	FRQ QPR	11.669 10.573	24.869 22.465	2,27 2,05	2,13 2,13	3,9808 E-04 0 E+00	750 0	275 0	0,110 0,000	0,400 0,300	3,65 -	SI SI
	S	FRQ QPR	-161 -303	5.390 4.881	0,51 0,47	2,13 2,13	0 E+00 0 E+00	0 0	0 0	0,000 0,000	0,400 0,300	- -	SI SI
Piano Terra			Soletta P45-P42-P44-P47				AA= PCA						
NOTA: L'elemento è fessurato. Di seguito sono riportati solamente i nodi strutturali per i quali si riscontra la fessurazione(W_d ? 0)													
00208	P	FRQ QPR	7.417 6.784	23.369 21.188	2,15 1,95	2,13 2,13	3,7944 E-04 0 E+00	750 0	275 0	0,105 0,000	0,400 0,300	3,83 -	SI SI
	S	FRQ QPR	-1.595 -1.580	5.513 5.008	0,53 0,48	2,13 2,13	0 E+00 0 E+00	0 0	0 0	0,000 0,000	0,400 0,300	- -	SI SI
Piano Terra			Soletta P47-P44-P46-P49				AA= PCA						
NOTA: L'elemento è fessurato. Di seguito sono riportati solamente i nodi strutturali per i quali si riscontra la fessurazione(W_d ? 0)													
00395	P	FRQ QPR	6.828 6.248	23.573 21.373	2,17 1,97	2,13 2,13	3,8375 E-04 0 E+00	750 0	275 0	0,106 0,000	0,400 0,300	3,78 -	SI SI
	S	FRQ QPR	-1.710 -1.685	5.472 4.970	0,53 0,48	2,13 2,13	0 E+00 0 E+00	0 0	0 0	0,000 0,000	0,400 0,300	- -	SI SI

LEGENDA:

- Dir** Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).
- AA** Identificativo dell'aggressività dell'ambiente: [PCA] = "Ordinario"; [MDA] = "Aggressivo"; [MLA] = "Molto aggressivo".
- Id_{cmb}** Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
- N_{Ed}, M_{Ed}** Sollecitazioni di progetto.
- σ_{ct,f}** Tensione massima di trazione nel calcestruzzo per la fessurazione, calcolata nell'ipotesi di calcestruzzo resistente a trazione. Se tale valore è maggiore di σ_t la sezione è soggetta a fessurazione.
- σ_t** N.B. I valori negativi indicano una sezione interamente compressa. In tal caso le sollecitazioni forniscono il minimo valore di compressione.
- ε_{sm}** Tensione massima di trazione nel calcestruzzo relativa allo stato limite di formazione delle fessure [relazione (4.1.13) del § 4.1.2.2.4 del DM 2018].
- A_e** Deformazione unitaria media delle barre di armatura.
- Δ_{sm}** Area efficace del calcestruzzo teso.
- W_d** Distanza media tra le fessure.
- W_{amm}** Valore di calcolo di apertura massima delle fessure.
- CS** Valore ammissibile di apertura delle fessure.
- Verificato** Coefficiente di Sicurezza (=W_d / W_{amm}). [NS] = Non Significativo (CS = 100). [-] = Fessurazioni nulle (W_d = 0).

TRAVI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Fondazione)

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU													
Id _{tr}	%L _{LI}	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f	
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm ²]	[cm ²]						
Fondazione													
Travata: Trave P2-P1-1b													
Trave P1-P2	0%	-	2.505	-	2.925	9,05	9,05	31.03[S]	0,32	26.57[S]	0,32	NO	
	12,5%	-	1.242	-	986	4,52	4,52	32.50[S]	0,25	40.94[S]	0,25	NO	
	25,0%	-	2.316	-	2.868	4,52	4,52	17.43[S]	0,25	14.07[S]	0,25	NO	
	37,5%	-	750	-	230	4,52	4,52	53.83[S]	0,25	NS	0,25	NO	
	50,0%	-	-	-	451	4,52	4,52	-	VNR	89.51[S]	0,25	NO	
	62,5%	-	719	-	-	4,52	4,52	56.15[S]	0,25	-	VNR	NO	
	75,0%	-	303	-	973	4,52	4,52	NS	0,25	41.49[S]	0,25	NO	
	87,5%	-	887	-	-	4,52	4,52	45.51[S]	0,25	-	VNR	NO	
	100,0%	-	665	-	2.041	4,52	4,52	60.71[S]	0,25	19.78[S]	0,25	NO	
Trave 1b-P1	0%	-	-	-	-	4,52	4,52	-	VNR	-	VNR	NO	
	12,6%	-2	113	-2	95	4,52	4,52	NS	0,25	NS	0,25	NO	
	25,0%	-2	397	-2	333	4,52	4,52	NS	0,25	NS	0,25	NO	

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Id _{Tr}	%L _{Lt} [%]	N _{Ed,s} [N]	M _{Ed,3,s} [N·m]	N _{Ed,i} [N]	M _{Ed,3,i} [N·m]	A _{s,s} [cm ²]	A _{s,i} [cm ²]	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	37,6%	-2	805	-2	683	4,52	4,52	50.15[S]	0,25	59.11[S]	0,25	NO
	50,0%	-2	2.149	-2	1.969	4,52	4,52	18.78[S]	0,25	20.50[S]	0,25	NO
	62,5%	-2	3.396	-2	3.168	4,52	4,52	11.88[S]	0,25	12.74[S]	0,25	NO
	74,9%	-2	4.998	-2	4.752	4,52	4,52	8.07[S]	0,25	8.49[S]	0,25	NO
	87,5%	-2	6.986	-2	6.772	9,05	9,05	11.12[S]	0,32	11.47[S]	0,32	NO
	99,9%	-2	9.393	2	9.259	9,05	9,05	8.27[S]	0,32	8.39[S]	0,32	NO
Fondazione						Travata: Trave P4-P3-2b						
Trave P3-P4	0%	-	-	-	5.086	9,05	9,05	-	VNR	15.28[S]	0,32	NO
	12,5%	-	-	-	1.650	4,52	4,52	-	VNR	24.46[S]	0,25	NO
	25,0%	-	-	-	5.132	4,52	4,52	-	VNR	7.86[S]	0,25	NO
	37,5%	-	622	-	2	4,52	4,52	64.90[S]	0,25	NS	0,25	NO
	50,0%	-	-	-	1.157	4,52	4,52	-	VNR	39.42[V]	0,15	NO
	62,5%	-	1.414	-	-	4,52	4,52	32.26[V]	0,15	-	VNR	NO
	75,0%	-	-	-	1.202	4,52	4,52	-	VNR	33.58[S]	0,25	NO
	87,5%	-	1.753	-	-	4,52	4,52	26.02[V]	0,15	-	VNR	NO
	100%	-	-	-	2.593	4,52	4,52	-	VNR	15.56[S]	0,25	NO
Trave 2b-P3	0%	-	-	-	-	4,52	4,52	-	VNR	-	VNR	NO
	12,4%	-	-	-3	167	4,52	4,52	-	VNR	NS	0,25	NO
	25,0%	-	-	-3	628	4,52	4,52	-	VNR	64.28[S]	0,25	NO
	37,4%	-	-	-3	1.354	4,52	4,52	-	VNR	29.81[S]	0,25	NO
	50,1%	-	-	-3	2.968	4,52	4,52	-	VNR	13.60[S]	0,25	NO
	62,5%	-	-	-3	4.874	4,52	4,52	-	VNR	8.28[S]	0,25	NO
	75,1%	-	-	-3	7.360	4,52	4,52	-	VNR	5.48[S]	0,25	NO
	87,5%	-4	214	-4	10.644	9,05	9,05	NS	0,32	7.30[S]	0,32	NO
	99,9%	-4	1.027	-4	14.833	9,05	9,05	75.68[S]	0,32	5.24[S]	0,32	NO
Fondazione						Travata: Trave P6-P5-3b						
Trave P5-P6	0%	-	-	-	4.554	9,05	9,05	-	VNR	17.06[S]	0,32	NO
	12,5%	-	-	-	1.547	4,52	4,52	-	VNR	29.48[V]	0,15	NO
	25,0%	-	-	-	4.641	4,52	4,52	-	VNR	9.82[V]	0,15	NO
	37,5%	-	513	-	-	4,52	4,52	88.92[V]	0,15	-	VNR	NO
	50,0%	-	-	-	1.096	4,52	4,52	-	VNR	41.62[V]	0,15	NO
	62,5%	-	1.396	-	-	4,52	4,52	32.67[V]	0,15	-	VNR	NO
	75,0%	-	-	-	1.136	4,52	4,52	-	VNR	35.53[S]	0,25	NO
	87,5%	-	1.731	-	-	4,52	4,52	26.35[V]	0,15	-	VNR	NO
	100,0%	-	-	-	2.411	4,52	4,52	-	VNR	16.74[S]	0,25	NO
Trave 3b-P5	0%	-	-	-	-	4,52	4,52	-	VNR	-	VNR	NO
	12,4%	-	-	-	154	4,52	4,52	-	VNR	NS	0,15	NO
	25,0%	-	-	-	628	4,52	4,52	-	VNR	72.64[V]	0,15	NO
	37,4%	-	-	-	1.440	4,52	4,52	-	VNR	31.68[V]	0,15	NO
	50,0%	-	-	-	2.595	4,52	4,52	-	VNR	17.58[V]	0,15	NO
	62,4%	-	-	-6	3.767	4,52	4,52	-	VNR	10.71[S]	0,25	NO
	75,0%	-	-	-6	6.106	4,52	4,52	-	VNR	6.61[S]	0,25	NO
	87,4%	-	-	-6	9.164	9,05	9,05	-	VNR	8.48[S]	0,32	NO
	100%	-	-	-6	13.016	9,05	9,05	-	VNR	5.97[S]	0,32	NO
Fondazione						Travata: Trave P8-P7-4b						
Trave P7-P8	0%	-	686	-	2.466	9,05	9,05	NS	0,32	31.52[S]	0,32	NO
	12,5%	-	-	-	265	4,52	4,52	-	VNR	NS	0,15	NO
	25,0%	-	530	-	2.504	4,52	4,52	76.17[S]	0,25	16.12[S]	0,25	NO
	37,5%	-	459	-	-	4,52	4,52	99.39[V]	0,15	-	VNR	NO
	50,0%	-	-	-	675	4,52	4,52	-	VNR	67.58[V]	0,15	NO
	62,5%	-	859	-	-	4,52	4,52	53.10[V]	0,15	-	VNR	NO
	75,0%	-	-	-	886	4,52	4,52	-	VNR	45.56[S]	0,25	NO
	87,5%	-	1.073	-	-	4,52	4,52	42.51[V]	0,15	-	VNR	NO
	100,0%	-	-	-	1.809	4,52	4,52	-	VNR	22.31[S]	0,25	NO
Trave 4b-P7	0%	-	-	-	-	4,52	4,52	-	VNR	-	VNR	NO
	12,4%	-4	4	-4	40	4,52	4,52	NS	0,25	NS	0,25	NO
	25,0%	-	-	-4	136	4,52	4,52	-	VNR	NS	0,25	NO
	37,4%	-	-	-	314	4,52	4,52	-	VNR	NS	0,15	NO
	50,0%	-4	3	-4	719	4,52	4,52	NS	0,25	56.15[S]	0,25	NO
	62,4%	-4	416	-4	1.596	4,52	4,52	97.04[S]	0,25	25.29[S]	0,25	NO
	75,0%	-5	1.138	-5	2.924	4,52	4,52	35.47[S]	0,25	13.80[S]	0,25	NO
	87,4%	-5	2.218	-5	4.772	9,05	9,05	35.04[S]	0,32	16.28[S]	0,32	NO
	100%	-5	3.695	-5	7.189	9,05	9,05	21.03[S]	0,32	10.81[S]	0,32	NO
Fondazione						Travata: Trave 5b-P9-P10						
Trave 5b-P9	0%	-	-	-	-	4,52	4,52	-	VNR	-	VNR	NO
	12,4%	-	-	-	69	4,52	4,52	-	VNR	NS	0,15	NO
	25,0%	-	-	-	282	4,52	4,52	-	VNR	NS	0,15	NO
	37,4%	-	-	-	655	4,52	4,52	-	VNR	69.64[V]	0,15	NO
	50,0%	-	-	-	1.196	4,52	4,52	-	VNR	38.14[V]	0,15	NO
	62,4%	-	-	-4	2.039	4,52	4,52	-	VNR	19.80[S]	0,25	NO
	75,0%	-4	235	-4	3.547	4,52	4,52	NS	0,25	11.38[S]	0,25	NO
	87,4%	-4	961	-4	5.595	9,05	9,05	80.88[S]	0,32	13.89[S]	0,32	NO
	100%	-4	2.030	-4	8.240	9,05	9,05	38.28[S]	0,32	9.43[S]	0,32	NO
Trave P9-P10	0%	-	118	-	2.858	9,05	9,05	NS	0,32	27.19[S]	0,32	NO
	12,5%	-	-	-	652	4,52	4,52	-	VNR	69.96[V]	0,15	NO
	25,0%	-	-	-	2.904	4,52	4,52	-	VNR	13.90[S]	0,25	NO
	37,5%	-	457	-	-	4,52	4,52	99.82[V]	0,15	-	VNR	NO
	50,0%	-	-	-	838	4,52	4,52	-	VNR	54.43[V]	0,15	NO
	62,5%	-	996	-	-	4,52	4,52	45.80[V]	0,15	-	VNR	NO
	75,0%	-	-	-	926	4,52	4,52	-	VNR	43.59[S]	0,25	NO
	87,5%	-	1.237	-	-	4,52	4,52	36.87[V]	0,15	-	VNR	NO
	100,0%	-	-	-	1.879	4,52	4,52	-	VNR	21.48[S]	0,25	NO
Fondazione						Travata: Trave 6b-P11-P12						
Trave 6b-P11	0%	-	-	-	-	4,52	4,52	-	VNR	-	VNR	NO
	12,6%	-	-	-	83	4,52	4,52	-	VNR	NS	0,15	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Id _{Tr}	%L _{Lt} [%]	N _{Ed,s} [N]	M _{Ed,3,s} [N·m]	N _{Ed,i} [N]	M _{Ed,3,i} [N·m]	A _{s,s} [cm ²]	A _{s,i} [cm ²]	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	25,0%	-	-	-	338	4,52	4,52	-	VNR	NS	0,15	NO
	37,6%	-	-	-	780	4,52	4,52	-	VNR	58.48[V]	0,15	NO
	50,0%	-	-	-	1.420	4,52	4,52	-	VNR	32.12[V]	0,15	NO
	62,6%	-	-	-5	2.271	4,52	4,52	-	VNR	17.77[S]	0,25	NO
	75,0%	-5	8	-5	3.890	4,52	4,52	NS	0,25	10.37[S]	0,25	NO
	87,6%	-5	667	-5	6.073	9,05	9,05	NS	0,32	12.79[S]	0,32	NO
	100,0%	-5	1.661	-5	8.879	9,05	9,05	46.79[S]	0,32	8.75[S]	0,32	NO
Trave P11-P12	0%	-	-	-	3.081	9,05	9,05	-	VNR	25.22[S]	0,32	NO
	12,5%	-	-	-	797	4,52	4,52	-	VNR	57.23[V]	0,15	NO
	25,0%	-	-	-	2.954	4,52	4,52	-	VNR	13.66[S]	0,25	NO
	37,5%	-	453	-	-	4,52	4,52	NS	0,15	-	VNR	NO
	50,0%	-	-	-	683	4,52	4,52	-	VNR	66.79[V]	0,15	NO
	62,5%	-	1.035	-	-	4,52	4,52	44.07[V]	0,15	-	VNR	NO
	75,0%	-	36	-	778	4,52	4,52	NS	0,25	51.89[S]	0,25	NO
	87,5%	-	1.289	-	-	4,52	4,52	35.39[V]	0,15	-	VNR	NO
	100%	-	-	-	1.696	4,52	4,52	-	VNR	23.80[S]	0,25	NO
Fondazione												
Trave 7b-P13	0%	-	-	-	-	4,52	4,52	-	VNR	-	VNR	NO
	12,6%	-	-	-	80	4,52	4,52	-	VNR	NS	0,15	NO
	25,0%	-	-	-	328	4,52	4,52	-	VNR	NS	0,15	NO
	37,6%	-	-	-	760	4,52	4,52	-	VNR	60.02[V]	0,15	NO
	50,0%	-	-	-	1.385	4,52	4,52	-	VNR	32.93[V]	0,15	NO
	62,6%	-	-	-5	2.302	4,52	4,52	-	VNR	17.53[S]	0,25	NO
	75,0%	-5	125	-5	3.943	4,52	4,52	NS	0,25	10.23[S]	0,25	NO
	87,6%	-5	838	-5	6.152	9,05	9,05	92.75[S]	0,32	12.63[S]	0,32	NO
	100,0%	-5	1.903	-5	9.001	9,05	9,05	40.84[S]	0,32	8.63[S]	0,32	NO
Trave P13-P14	0%	-	46	-	3.110	9,05	9,05	NS	0,32	24.99[S]	0,32	NO
	12,5%	-	-	-	774	4,52	4,52	-	VNR	58.94[V]	0,15	NO
	25,0%	-	-	-	2.979	4,52	4,52	-	VNR	13.55[S]	0,25	NO
	37,5%	-	455	-	-	4,52	4,52	NS	0,15	-	VNR	NO
	50,0%	-	-	-	673	4,52	4,52	-	VNR	67.78[V]	0,15	NO
	62,5%	-	1.036	-	-	4,52	4,52	44.03[V]	0,15	-	VNR	NO
	75,0%	-	49	-	787	4,52	4,52	NS	0,25	51.29[S]	0,25	NO
	87,5%	-	1.286	-	-	4,52	4,52	35.47[V]	0,15	-	VNR	NO
	100%	-	-	-	1.718	4,52	4,52	-	VNR	23.49[S]	0,25	NO
Fondazione												
Trave 8b-P15	0%	-	-	-	-	4,52	4,52	-	VNR	-	VNR	NO
	12,4%	-	-	-7	67	4,52	4,52	-	VNR	NS	0,25	NO
	25,0%	-	-	-	310	4,52	4,52	-	VNR	NS	0,15	NO
	37,4%	-	-	-	720	4,52	4,52	-	VNR	63.36[V]	0,15	NO
	50,0%	-	-	-	1.315	4,52	4,52	-	VNR	34.69[V]	0,15	NO
	62,4%	-	-	-7	2.272	4,52	4,52	-	VNR	17.76[S]	0,25	NO
	75,0%	-7	257	-7	3.911	4,52	4,52	NS	0,25	10.32[S]	0,25	NO
	87,4%	-7	1.029	-7	6.129	9,05	9,05	75.53[S]	0,32	12.68[S]	0,32	NO
	100%	-7	2.166	-7	8.990	9,05	9,05	35.88[S]	0,32	8.64[S]	0,32	NO
Trave P15-P16	0%	-	125	-	3.107	9,05	9,05	NS	0,32	25.01[S]	0,32	NO
	12,5%	-	-	-	726	4,52	4,52	-	VNR	62.83[V]	0,15	NO
	25,0%	-	-	-	3.149	4,52	4,52	-	VNR	12.82[S]	0,25	NO
	37,5%	-	475	-	-	4,52	4,52	96.04[V]	0,15	-	VNR	NO
	50,0%	-	-	-	850	4,52	4,52	-	VNR	53.67[V]	0,15	NO
	62,5%	-	1.043	-	-	4,52	4,52	43.73[V]	0,15	-	VNR	NO
	75,0%	-	-	-	944	4,52	4,52	-	VNR	42.76[S]	0,25	NO
	87,5%	-	1.298	-	-	4,52	4,52	35.14[V]	0,15	-	VNR	NO
	100,0%	-	-	-	1.957	4,52	4,52	-	VNR	20.62[S]	0,25	NO
Fondazione												
Trave 9b-P17	0%	-6	1	-6	1	4,52	4,52	NS	0,25	NS	0,25	NO
	12,4%	-	-	-	80	4,52	4,52	-	VNR	NS	0,15	NO
	25,0%	-	-	-	332	4,52	4,52	-	VNR	NS	0,15	NO
	37,4%	-	-	-	770	4,52	4,52	-	VNR	59.24[V]	0,15	NO
	50,0%	-	-	-	1.407	4,52	4,52	-	VNR	32.42[V]	0,15	NO
	62,4%	-	-	-6	2.326	4,52	4,52	-	VNR	17.35[S]	0,25	NO
	75,0%	-6	121	-6	3.999	4,52	4,52	NS	0,25	10.09[S]	0,25	NO
	87,4%	-6	844	-6	6.256	9,05	9,05	92.09[S]	0,32	12.42[S]	0,32	NO
	100%	-6	1.921	-6	9.157	9,05	9,05	40.46[S]	0,32	8.48[S]	0,32	NO
Trave P17-P18	0%	-	36	-	3.174	9,05	9,05	NS	0,32	24.48[S]	0,32	NO
	12,5%	-	-	-	774	4,52	4,52	-	VNR	58.94[V]	0,15	NO
	25,0%	-	-	-	3.239	4,52	4,52	-	VNR	12.46[S]	0,25	NO
	37,5%	-	500	-	-	4,52	4,52	91.24[V]	0,15	-	VNR	NO
	50,0%	-	-	-	955	4,52	4,52	-	VNR	47.76[V]	0,15	NO
	62,5%	-	1.110	-	-	4,52	4,52	41.09[V]	0,15	-	VNR	NO
	75,0%	-	-	-	1.004	4,52	4,52	-	VNR	40.21[S]	0,25	NO
	87,5%	-	1.377	-	-	4,52	4,52	33.13[V]	0,15	-	VNR	NO
	100,0%	-	-	-	2.029	4,52	4,52	-	VNR	19.89[S]	0,25	NO
Fondazione												
Trave 10b-P19	0%	-6	1	-6	1	4,52	4,52	NS	0,25	NS	0,25	NO
	12,6%	-	-	-	85	4,52	4,52	-	VNR	NS	0,15	NO
	25,0%	-	-	-	352	4,52	4,52	-	VNR	NS	0,15	NO
	37,6%	-	-	-	812	4,52	4,52	-	VNR	56.18[V]	0,15	NO
	50,0%	-	-	-	1.487	4,52	4,52	-	VNR	30.67[V]	0,15	NO
	62,6%	-	-	-6	2.342	4,52	4,52	-	VNR	17.23[S]	0,25	NO
	75,0%	-	-	-6	4.017	4,52	4,52	-	VNR	10.05[S]	0,25	NO
	87,6%	-6	599	-6	6.263	9,05	9,05	NS	0,32	12.41[S]	0,32	NO
	100,0%	-6	1.581	-6	9.161	9,05	9,05	49.16[S]	0,32	8.48[S]	0,32	NO
Trave P19-P20	0%	-	-	-	3.200	9,05	9,05	-	VNR	24.29[S]	0,32	NO
	12,5%	-	-	-	816	4,52	4,52	-	VNR	55.90[V]	0,15	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Id _{Tr}	%L _{Lt} [%]	N _{Ed,s} [N]	M _{Ed,3,s} [Nm]	N _{Ed,i} [N]	M _{Ed,3,i} [Nm]	A _{s,s} [cm ²]	A _{s,i} [cm ²]	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	25,0%	-	-	-	3.102	4,52	4,52	-	VNR	13.01[S]	0,25	NO
	37,5%	-	534	-	-	4,52	4,52	85.43[V]	0,15	-	VNR	NO
	50,0%	-	-	-	840	4,52	4,52	-	VNR	54.30[V]	0,15	NO
	62,5%	-	1.182	-	-	4,52	4,52	38.59[V]	0,15	-	VNR	NO
	75,0%	-	-	-	879	4,52	4,52	-	VNR	45.93[S]	0,25	NO
	87,5%	-	1.465	-	-	4,52	4,52	31.14[V]	0,15	-	VNR	NO
	100%	-	-	-	1.846	4,52	4,52	-	VNR	21.87[S]	0,25	NO
Fondazione						Travata: Trave 11b-P21-P23						
Trave 11b-P21	0%	-6	1	-6	1	4,52	4,52	NS	0,25	NS	0,25	NO
	12,6%	-	-	-	73	4,52	4,52	-	VNR	NS	0,15	NO
	25,0%	-	-	-	302	4,52	4,52	-	VNR	NS	0,15	NO
	37,6%	-	-	-	696	4,52	4,52	-	VNR	65.54[V]	0,15	NO
	50,0%	-	-	-	1.279	4,52	4,52	-	VNR	35.66[V]	0,15	NO
	62,6%	-	-	-8	2.123	4,52	4,52	-	VNR	19.01[S]	0,25	NO
	75,0%	-8	125	-8	3.679	4,52	4,52	NS	0,25	10.97[S]	0,25	NO
	87,6%	-8	810	-8	5.792	9,05	9,05	95.96[S]	0,32	13.41[S]	0,32	NO
	100,0%	-8	1.829	-8	8.513	9,05	9,05	42.49[S]	0,32	9.13[S]	0,32	NO
Trave P21-P23	0%	-	14	-	2.984	9,05	9,05	NS	0,32	26.04[S]	0,32	NO
	12,5%	-	-	-	677	4,52	4,52	-	VNR	67.38[V]	0,15	NO
	25,0%	-	-	-	2.894	4,52	4,52	-	VNR	13.95[S]	0,25	NO
	37,5%	-	544	-	-	4,52	4,52	83.86[V]	0,15	-	VNR	NO
	50,0%	-	-	-	802	4,52	4,52	-	VNR	56.88[V]	0,15	NO
	62,5%	-	1.146	-	-	4,52	4,52	39.80[V]	0,15	-	VNR	NO
	75,0%	-	-	-	859	4,52	4,52	-	VNR	46.99[S]	0,25	NO
	87,5%	-	1.422	-	-	4,52	4,52	32.08[V]	0,15	-	VNR	NO
	100%	-	-	-	1.802	4,52	4,52	-	VNR	22.40[S]	0,25	NO
Fondazione						Travata: Trave 12b-P22-P25						
Trave 12b-P22	0%	-4	1	-4	1	4,52	4,52	NS	0,25	NS	0,25	NO
	12,5%	-	-	-	66	4,52	4,52	-	VNR	NS	0,15	NO
	25,0%	-	-	-	265	4,52	4,52	-	VNR	NS	0,15	NO
	37,5%	-	-	-	614	4,52	4,52	-	VNR	74.29[V]	0,15	NO
	50,0%	-	-	-	1.131	4,52	4,52	-	VNR	40.33[V]	0,15	NO
	62,4%	-	-	-4	1.984	4,52	4,52	-	VNR	20.34[S]	0,25	NO
	74,9%	-4	261	-4	3.473	4,52	4,52	NS	0,25	11.62[S]	0,25	NO
	87,4%	-4	981	-4	5.495	9,05	9,05	79.23[S]	0,32	14.14[S]	0,32	NO
	99,9%	-4	2.037	-4	8.117	9,05	9,05	38.15[S]	0,32	9.57[S]	0,32	NO
Trave P22-P25	0%	-	105	-	2.839	9,05	9,05	NS	0,32	27.37[S]	0,32	NO
	12,5%	-	-	-	598	4,52	4,52	-	VNR	76.28[V]	0,15	NO
	25,0%	-	-	-	2.754	4,52	4,52	-	VNR	14.65[S]	0,25	NO
	37,5%	-	532	-	-	4,52	4,52	85.75[V]	0,15	-	VNR	NO
	50,0%	-	-	-	784	4,52	4,52	-	VNR	58.18[V]	0,15	NO
	62,5%	-	1.102	-	-	4,52	4,52	41.39[V]	0,15	-	VNR	NO
	75,0%	-	-	-	846	4,52	4,52	-	VNR	47.72[S]	0,25	NO
	87,5%	-	1.361	-	-	4,52	4,52	33.51[V]	0,15	-	VNR	NO
	100%	-	-	-	1.761	4,52	4,52	-	VNR	22.92[S]	0,25	NO
Fondazione						Travata: Trave 13b-P24-P27						
Trave 13b-P24	0%	-5	1	-5	1	4,52	4,52	NS	0,25	NS	0,25	NO
	12,4%	-	-	-	64	4,52	4,52	-	VNR	NS	0,15	NO
	25,0%	-	-	-	271	4,52	4,52	-	VNR	NS	0,15	NO
	37,4%	-	-	-	627	4,52	4,52	-	VNR	72.75[V]	0,15	NO
	50,0%	-	-	-	1.154	4,52	4,52	-	VNR	39.53[V]	0,15	NO
	62,4%	-	-	-5	1.971	4,52	4,52	-	VNR	20.48[S]	0,25	NO
	75,0%	-5	192	-5	3.440	4,52	4,52	NS	0,25	11.73[S]	0,25	NO
	87,4%	-5	864	-5	5.422	9,05	9,05	89.96[S]	0,32	14.33[S]	0,32	NO
	100%	-5	1.860	-5	7.994	9,05	9,05	41.78[S]	0,32	9.77[S]	0,32	NO
Trave P24-P27	0%	-	48	-	2.812	9,05	9,05	NS	0,32	27.64[S]	0,32	NO
	12,5%	-	-	-	600	4,52	4,52	-	VNR	76.03[V]	0,15	NO
	25,0%	-	-	-	2.890	4,52	4,52	-	VNR	13.96[S]	0,25	NO
	37,5%	-	535	-	-	4,52	4,52	85.27[V]	0,15	-	VNR	NO
	50,0%	-	-	-	958	4,52	4,52	-	VNR	47.62[V]	0,15	NO
	62,5%	-	1.105	-	-	4,52	4,52	41.28[V]	0,15	-	VNR	NO
	75,0%	-	-	-	1.008	4,52	4,52	-	VNR	45.25[V]	0,15	NO
	87,5%	-	1.365	-	-	4,52	4,52	33.42[V]	0,15	-	VNR	NO
	100,0%	-	-	-	1.980	4,52	4,52	-	VNR	23.04[V]	0,15	NO
Fondazione						Travata: Trave 14b-P26-P29						
Trave 14b-P26	0%	-	-	-	-	4,52	4,52	-	VNR	-	VNR	NO
	12,6%	-	-	-	67	4,52	4,52	-	VNR	NS	0,15	NO
	25,0%	-	-	-	275	4,52	4,52	-	VNR	NS	0,15	NO
	37,5%	-	-	-	635	4,52	4,52	-	VNR	71.84[V]	0,15	NO
	49,9%	-	-	-	1.170	4,52	4,52	-	VNR	38.99[V]	0,15	NO
	62,5%	-	-	-5	1.990	4,52	4,52	-	VNR	20.28[S]	0,25	NO
	75,1%	-5	166	-5	3.460	4,52	4,52	NS	0,25	11.66[S]	0,25	NO
	87,4%	-5	837	-5	5.457	9,05	9,05	92.86[S]	0,32	14.24[S]	0,32	NO
	100%	-5	1.823	-5	8.035	9,05	9,05	42.63[S]	0,32	9.67[S]	0,32	NO
Trave P26-P29	0%	-	33	-	2.819	9,05	9,05	NS	0,32	27.57[S]	0,32	NO
	12,5%	-	-	-	616	4,52	4,52	-	VNR	74.05[V]	0,15	NO
	25,0%	-	-	-	2.739	4,52	4,52	-	VNR	14.73[S]	0,25	NO
	37,5%	-	526	-	-	4,52	4,52	86.73[V]	0,15	-	VNR	NO
	50,0%	-	-	-	779	4,52	4,52	-	VNR	58.56[V]	0,15	NO
	62,5%	-	1.100	-	-	4,52	4,52	41.47[V]	0,15	-	VNR	NO
	75,0%	-	-	-	829	4,52	4,52	-	VNR	48.70[S]	0,25	NO
	87,5%	-	1.360	-	-	4,52	4,52	33.54[V]	0,15	-	VNR	NO
	100,0%	-	-	-	1.738	4,52	4,52	-	VNR	23.22[S]	0,25	NO
Fondazione						Travata: Trave 15b-P28-P31						
Trave 15b-P28	0%	-	-	-	-	4,52	4,52	-	VNR	-	VNR	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Id _{Tr}	%L _{Lt} [%]	N _{Ed,s} [N]	M _{Ed,3,s} [Nm]	N _{Ed,i} [N]	M _{Ed,3,i} [Nm]	A _{s,s} [cm ²]	A _{s,i} [cm ²]	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	12,4%	-	-	-	67	4,52	4,52	-	VNR	NS	0,15	NO
	25,0%	-	-	-	275	4,52	4,52	-	VNR	NS	0,15	NO
	37,4%	-	-	-	638	4,52	4,52	-	VNR	71.50[V]	0,15	NO
	50,0%	-	-	-	1.175	4,52	4,52	-	VNR	38.82[V]	0,15	NO
	62,4%	-	-	-6	1.980	4,52	4,52	-	VNR	20.39[S]	0,25	NO
	75,0%	-6	150	-6	3.446	4,52	4,52	NS	0,25	11.71[S]	0,25	NO
	87,4%	-6	803	-6	5.431	9,05	9,05	96.79[S]	0,32	14.31[S]	0,32	NO
	100,0%	-6	1.785	-6	8.005	9,05	9,05	43.54[S]	0,32	9.70[S]	0,32	NO
Trave P28-P31	0%	-	28	-	2.814	9,05	9,05	NS	0,32	27.62[S]	0,32	NO
	12,5%	-	-	-	617	4,52	4,52	-	VNR	73.93[V]	0,15	NO
	25,0%	-	-	-	2.894	4,52	4,52	-	VNR	13.95[S]	0,25	NO
	37,5%	-	528	-	-	4,52	4,52	86.40[V]	0,15	-	VNR	NO
	50,0%	-	-	-	956	4,52	4,52	-	VNR	47.71[V]	0,15	NO
	62,5%	-	1.099	-	-	4,52	4,52	41.51[V]	0,15	-	VNR	NO
	75,0%	-	-	-	1.002	4,52	4,52	-	VNR	45.52[V]	0,15	NO
	87,5%	-	1.363	-	-	4,52	4,52	33.47[V]	0,15	-	VNR	NO
	100,0%	-	-	-	1.963	4,52	4,52	-	VNR	23.23[V]	0,15	NO
Fondazione						Travata: Trave 16b-P30-P33						
Trave 16b-P30	0%	-	-	-	-	4,52	4,52	-	VNR	-	VNR	NO
	12,6%	-	-	-	67	4,52	4,52	-	VNR	NS	0,15	NO
	25,0%	-	-	-	276	4,52	4,52	-	VNR	NS	0,15	NO
	37,6%	-	-	-	642	4,52	4,52	-	VNR	71.05[V]	0,15	NO
	50,0%	-	-	-	1.179	4,52	4,52	-	VNR	38.69[V]	0,15	NO
	62,6%	-	-	-5	1.993	4,52	4,52	-	VNR	20.25[S]	0,25	NO
	75,0%	-5	161	-5	3.467	4,52	4,52	NS	0,25	11.64[S]	0,25	NO
	87,6%	-5	826	-5	5.464	9,05	9,05	94.10[S]	0,32	14.22[S]	0,32	NO
	100,0%	-5	1.808	-5	8.042	9,05	9,05	42.99[S]	0,32	9.66[S]	0,32	NO
Trave P30-P33	0%	-	32	-	2.826	9,05	9,05	NS	0,32	27.50[S]	0,32	NO
	12,5%	-	-	-	620	4,52	4,52	-	VNR	73.58[V]	0,15	NO
	25,0%	-	-	-	2.741	4,52	4,52	-	VNR	14.72[S]	0,25	NO
	37,5%	-	522	-	-	4,52	4,52	87.39[V]	0,15	-	VNR	NO
	50,0%	-	-	-	778	4,52	4,52	-	VNR	58.63[V]	0,15	NO
	62,5%	-	1.100	-	-	4,52	4,52	41.47[V]	0,15	-	VNR	NO
	75,0%	-	-	-	824	4,52	4,52	-	VNR	48.99[S]	0,25	NO
	87,5%	-	1.361	-	-	4,52	4,52	33.51[V]	0,15	-	VNR	NO
	100,0%	-	-	-	1.731	4,52	4,52	-	VNR	23.32[S]	0,25	NO
Fondazione						Travata: Trave 17b-P32-P35						
Trave 17b-P32	0%	-	-	-	-	4,52	4,52	-	VNR	-	VNR	NO
	12,6%	-	-	-	67	4,52	4,52	-	VNR	NS	0,15	NO
	25,0%	-	-	-	279	4,52	4,52	-	VNR	NS	0,15	NO
	37,6%	-	-	-	646	4,52	4,52	-	VNR	70.61[V]	0,15	NO
	50,0%	-	-	-	1.184	4,52	4,52	-	VNR	38.53[V]	0,15	NO
	62,6%	-	-	-7	2.013	4,52	4,52	-	VNR	20.05[S]	0,25	NO
	75,0%	-7	170	-7	3.490	4,52	4,52	NS	0,25	11.56[S]	0,25	NO
	87,6%	-7	827	-7	5.483	9,05	9,05	93.98[S]	0,32	14.17[S]	0,32	NO
	100,0%	-7	1.805	-7	8.063	9,05	9,05	43.06[S]	0,32	9.64[S]	0,32	NO
Trave P32-P35	0%	-	36	-	2.834	9,05	9,05	NS	0,32	27.42[S]	0,32	NO
	12,5%	-	-	-	622	4,52	4,52	-	VNR	73.34[V]	0,15	NO
	25,0%	-	-	-	2.751	4,52	4,52	-	VNR	14.67[S]	0,25	NO
	37,5%	-	524	-	-	4,52	4,52	87.06[V]	0,15	-	VNR	NO
	50,0%	-	-	-	779	4,52	4,52	-	VNR	58.56[V]	0,15	NO
	62,5%	-	1.100	-	-	4,52	4,52	41.47[V]	0,15	-	VNR	NO
	75,0%	-	-	-	825	4,52	4,52	-	VNR	48.93[S]	0,25	NO
	87,5%	-	1.360	-	-	4,52	4,52	33.54[V]	0,15	-	VNR	NO
	100,0%	-	-	-	1.730	4,52	4,52	-	VNR	23.33[S]	0,25	NO
Fondazione						Travata: Trave 18b-P34-P37						
Trave 18b-P34	0%	-	-	-	-	4,52	4,52	-	VNR	-	VNR	NO
	12,4%	-	-	-6	60	4,52	4,52	-	VNR	NS	0,25	NO
	25,0%	-	-	-	272	4,52	4,52	-	VNR	NS	0,15	NO
	37,4%	-	-	-	635	4,52	4,52	-	VNR	71.84[V]	0,15	NO
	50,0%	-	-	-	1.167	4,52	4,52	-	VNR	39.09[V]	0,15	NO
	62,4%	-	-	-6	1.979	4,52	4,52	-	VNR	20.40[S]	0,25	NO
	75,0%	-6	159	-6	3.437	4,52	4,52	NS	0,25	11.74[S]	0,25	NO
	87,4%	-6	816	-6	5.412	9,05	9,05	95.25[S]	0,32	14.36[S]	0,32	NO
	100,0%	-6	1.787	-6	7.965	9,05	9,05	43.49[S]	0,32	9.75[S]	0,32	NO
Trave P34-P37	0%	-	31	-	2.801	9,05	9,05	NS	0,32	27.75[S]	0,32	NO
	12,5%	-	-	-	614	4,52	4,52	-	VNR	74.29[V]	0,15	NO
	25,0%	-	-	-	2.881	4,52	4,52	-	VNR	14.01[S]	0,25	NO
	37,5%	-	522	-	-	4,52	4,52	87.39[V]	0,15	-	VNR	NO
	50,0%	-	-	-	949	4,52	4,52	-	VNR	48.07[V]	0,15	NO
	62,5%	-	1.092	-	-	4,52	4,52	41.77[V]	0,15	-	VNR	NO
	75,0%	-	-	-	992	4,52	4,52	-	VNR	45.98[V]	0,15	NO
	87,5%	-	1.351	-	-	4,52	4,52	33.76[V]	0,15	-	VNR	NO
	100,0%	-	-	-	1.953	4,52	4,52	-	VNR	23.35[V]	0,15	NO
Fondazione						Travata: Trave 19b-P36-P39						
Trave 19b-P36	0%	-	-	-	-	4,52	4,52	-	VNR	-	VNR	NO
	12,4%	-	-	-6	58	4,52	4,52	-	VNR	NS	0,25	NO
	25,0%	-	-	-	270	4,52	4,52	-	VNR	NS	0,15	NO
	37,4%	-	-	-	627	4,52	4,52	-	VNR	72.75[V]	0,15	NO
	50,0%	-	-	-	1.151	4,52	4,52	-	VNR	39.63[V]	0,15	NO
	62,4%	-	-	-6	1.950	4,52	4,52	-	VNR	20.70[S]	0,25	NO
	75,0%	-6	152	-6	3.392	4,52	4,52	NS	0,25	11.90[S]	0,25	NO
	87,4%	-6	807	-6	5.351	9,05	9,05	96.31[S]	0,32	14.52[S]	0,32	NO
	100,0%	-6	1.779	-6	7.889	9,05	9,05	43.69[S]	0,32	9.85[S]	0,32	NO
Trave P36-P39	0%	-	31	-	2.771	9,05	9,05	NS	0,32	28.05[S]	0,32	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Id _{Tr}	%L _{L1} [%]	N _{Ed,s} [N]	M _{Ed,3,s} [N·m]	N _{Ed,i} [N]	M _{Ed,3,i} [N·m]	A _{s,s} [cm ²]	A _{s,i} [cm ²]	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	12,5%	-	-	-	601	4,52	4,52	-	VNR	75.90[V]	0,15	NO
	25,0%	-	-	-	2.848	4,52	4,52	-	VNR	14.17[S]	0,25	NO
	37,5%	-	519	-	-	4,52	4,52	87.90[V]	0,15	-	VNR	NO
	50,0%	-	-	-	944	4,52	4,52	-	VNR	48.32[V]	0,15	NO
	62,5%	-	1.081	-	-	4,52	4,52	42.20[V]	0,15	-	VNR	NO
	75,0%	-	-	-	985	4,52	4,52	-	VNR	46.31[V]	0,15	NO
	87,5%	-	1.337	-	-	4,52	4,52	34.12[V]	0,15	-	VNR	NO
	100,0%	-	-	-	1.935	4,52	4,52	-	VNR	23.57[V]	0,15	NO
Fondazione												
Travata: Trave 20b-P38-P41												
Trave 20b-P38	0%	-	-	-	-	4,52	4,52	-	VNR	-	VNR	NO
	12,6%	-	-	-	67	4,52	4,52	-	VNR	NS	0,15	NO
	25,0%	-	-	-	270	4,52	4,52	-	VNR	NS	0,15	NO
	37,6%	-	-	-	633	4,52	4,52	-	VNR	72.06[V]	0,15	NO
	50,0%	-	-	-	1.163	4,52	4,52	-	VNR	39.22[V]	0,15	NO
	62,6%	-	-	-5	1.950	4,52	4,52	-	VNR	20.70[S]	0,25	NO
	75,0%	-5	132	-5	3.396	4,52	4,52	NS	0,25	11.88[S]	0,25	NO
	87,6%	-5	777	-5	5.355	9,05	9,05	NS	0,32	14.51[S]	0,32	NO
	100,0%	-5	1.730	-5	7.888	9,05	9,05	44.92[S]	0,32	9.85[S]	0,32	NO
Trave P38-P41	0%	-	14	-	2.770	9,05	9,05	NS	0,32	28.06[S]	0,32	NO
	12,5%	-	-	-	614	4,52	4,52	-	VNR	74.29[V]	0,15	NO
	25,0%	-	-	-	2.697	4,52	4,52	-	VNR	14.96[S]	0,25	NO
	37,5%	-	519	-	-	4,52	4,52	87.90[V]	0,15	-	VNR	NO
	50,0%	-	-	-	765	4,52	4,52	-	VNR	59.63[V]	0,15	NO
	62,5%	-	1.080	-	-	4,52	4,52	42.24[V]	0,15	-	VNR	NO
	75,0%	-	-	-	807	4,52	4,52	-	VNR	50.02[S]	0,25	NO
	87,5%	-	1.334	-	-	4,52	4,52	34.19[V]	0,15	-	VNR	NO
	100%	-	-	-	1.701	4,52	4,52	-	VNR	23.73[S]	0,25	NO
Fondazione												
Travata: Trave 21b-P40-P43												
Trave 21b-P40	0%	-	-	-	-	4,52	4,52	-	VNR	-	VNR	NO
	12,4%	-	-	-	67	4,52	4,52	-	VNR	NS	0,15	NO
	25,1%	-	-	-	277	4,52	4,52	-	VNR	NS	0,15	NO
	37,5%	-	-	-	640	4,52	4,52	-	VNR	71.28[V]	0,15	NO
	50,0%	-	-	-	1.177	4,52	4,52	-	VNR	38.75[V]	0,15	NO
	62,4%	-	-	-5	1.966	4,52	4,52	-	VNR	20.53[S]	0,25	NO
	75,0%	-5	108	-5	3.412	4,52	4,52	NS	0,25	11.83[S]	0,25	NO
	87,5%	-5	743	-5	5.371	9,05	9,05	NS	0,32	14.47[S]	0,32	NO
	99,9%	-5	1.686	-5	7.902	9,05	9,05	46.10[S]	0,32	9.83[S]	0,32	NO
Trave P40-P43	0%	-	-	-	2.778	9,05	9,05	-	VNR	27.98[S]	0,32	NO
	12,5%	-	-	-	620	4,52	4,52	-	VNR	73.58[V]	0,15	NO
	25,0%	-	-	-	2.858	4,52	4,52	-	VNR	14.12[S]	0,25	NO
	37,5%	-	513	-	-	4,52	4,52	88.92[V]	0,15	-	VNR	NO
	50,0%	-	-	-	937	4,52	4,52	-	VNR	48.68[V]	0,15	NO
	62,5%	-	1.079	-	-	4,52	4,52	42.27[V]	0,15	-	VNR	NO
	75,0%	-	-	-	971	4,52	4,52	-	VNR	46.98[V]	0,15	NO
	87,5%	-	1.334	-	-	4,52	4,52	34.19[V]	0,15	-	VNR	NO
	100%	-	-	-	1.916	4,52	4,52	-	VNR	23.81[V]	0,15	NO
Fondazione												
Travata: Trave 22b-P42-P45												
Trave 22b-P42	0%	-	-	-	-	4,52	4,52	-	VNR	-	VNR	NO
	12,4%	-	-	-	68	4,52	4,52	-	VNR	NS	0,15	NO
	25,0%	-	-	-	283	4,52	4,52	-	VNR	NS	0,15	NO
	37,4%	-	-	-	660	4,52	4,52	-	VNR	69.12[V]	0,15	NO
	50,0%	-	-	-	1.210	4,52	4,52	-	VNR	37.70[V]	0,15	NO
	62,4%	-	-	-6	1.998	4,52	4,52	-	VNR	20.20[S]	0,25	NO
	75,0%	-6	82	-6	3.458	4,52	4,52	NS	0,25	11.67[S]	0,25	NO
	87,5%	-6	716	-6	5.444	9,05	9,05	NS	0,32	14.27[S]	0,32	NO
	100%	-6	1.661	-6	8.007	9,05	9,05	46.79[S]	0,32	9.70[S]	0,32	NO
Trave P42-P45	0%	-	-	-	2.809	9,05	9,05	-	VNR	27.67[S]	0,32	NO
	12,5%	-	-	-	644	4,52	4,52	-	VNR	70.83[V]	0,15	NO
	25,0%	-	-	-	2.887	4,52	4,52	-	VNR	13.98[S]	0,25	NO
	37,5%	-	507	-	-	4,52	4,52	89.98[V]	0,15	-	VNR	NO
	50,0%	-	-	-	936	4,52	4,52	-	VNR	48.73[V]	0,15	NO
	62,5%	-	1.070	-	-	4,52	4,52	42.63[V]	0,15	-	VNR	NO
	75,0%	-	-	-	966	4,52	4,52	-	VNR	47.22[V]	0,15	NO
	87,5%	-	1.325	-	-	4,52	4,52	34.43[V]	0,15	-	VNR	NO
	100,0%	-	-	-	1.906	4,52	4,52	-	VNR	23.93[V]	0,15	NO
Fondazione												
Travata: Trave 23b-P44-P47												
Trave 23b-P44	0%	-	-	-	-	4,52	4,52	-	VNR	-	VNR	NO
	12,5%	-	-	-	62	4,52	4,52	-	VNR	NS	0,15	NO
	25,0%	-	-	-	259	4,52	4,52	-	VNR	NS	0,15	NO
	37,5%	-	-	-	598	4,52	4,52	-	VNR	76.28[V]	0,15	NO
	50,0%	-	-	-	1.093	4,52	4,52	-	VNR	41.73[V]	0,15	NO
	62,5%	-	-	-6	1.796	4,52	4,52	-	VNR	22.47[S]	0,25	NO
	75,0%	-6	60	-6	3.094	4,52	4,52	NS	0,25	13.04[S]	0,25	NO
	87,5%	-6	617	-6	4.849	9,05	9,05	NS	0,32	16.02[S]	0,32	NO
	100%	-6	1.457	-6	7.121	9,05	9,05	53.34[S]	0,32	10.91[S]	0,32	NO
Trave P44-P47	0%	-	-	-	2.610	9,05	9,05	-	VNR	29.78[S]	0,32	NO
	12,5%	-	-	-	494	4,52	4,52	-	VNR	92.34[V]	0,15	NO
	25,0%	-	-	-	2.694	4,52	4,52	-	VNR	14.98[S]	0,25	NO
	37,5%	-	558	-	-	4,52	4,52	81.75[V]	0,15	-	VNR	NO
	50,0%	-	-	-	861	4,52	4,52	-	VNR	52.98[V]	0,15	NO
	62,5%	-	1.099	-	-	4,52	4,52	41.51[V]	0,15	-	VNR	NO
	75,0%	-	-	-	870	4,52	4,52	-	VNR	52.43[V]	0,15	NO
	87,5%	-	1.360	-	-	4,52	4,52	33.54[V]	0,15	-	VNR	NO
	100,0%	-	-	-	1.795	4,52	4,52	-	VNR	22.49[S]	0,25	NO
Fondazione												
Travata: Trave 24b-P46-P49												

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Id _{Tr}	%L _{Lt} [%]	N _{Ed,s} [N]	M _{Ed,3,s} [Nm]	N _{Ed,i} [N]	M _{Ed,3,i} [Nm]	A _{s,s} [cm ²]	A _{s,i} [cm ²]	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
Trave 24b-P46	0%	-5	1	-5	1	4,52	4,52	NS	0,25	NS	0,25	NO
	12,5%	-	-	-	68	4,52	4,52	-	VNR	NS	0,15	NO
	25,0%	-	-	-	281	4,52	4,52	-	VNR	NS	0,15	NO
	37,4%	-	-	-	654	4,52	4,52	-	VNR	69.75[V]	0,15	NO
	49,9%	-	-	-	1.197	4,52	4,52	-	VNR	38.11[V]	0,15	NO
	62,4%	-	-	-7	2.011	4,52	4,52	-	VNR	20.07[S]	0,25	NO
	75,1%	-7	114	-7	3.454	4,52	4,52	NS	0,25	11.68[S]	0,25	NO
	87,6%	-7	745	-7	5.411	9,05	9,05	NS	0,32	14.36[S]	0,32	NO
	100%	-7	1.682	-7	7.936	9,05	9,05	46.21[S]	0,32	9.79[S]	0,32	NO
Trave P46-P49	0%	-	-	-	2.809	9,05	9,05	-	VNR	27.67[S]	0,32	NO
	12,5%	-	-	-	618	4,52	4,52	-	VNR	73.81[V]	0,15	NO
	25,0%	-	-	-	2.884	4,52	4,52	-	VNR	13.99[S]	0,25	NO
	37,5%	-	515	-	-	4,52	4,52	88.58[V]	0,15	-	VNR	NO
	50,0%	-	-	-	907	4,52	4,52	-	VNR	50.29[V]	0,15	NO
	62,5%	-	1.070	-	-	4,52	4,52	42.63[V]	0,15	-	VNR	NO
	75,0%	-	-	-	924	4,52	4,52	-	VNR	43.69[S]	0,25	NO
	87,5%	-	1.328	-	-	4,52	4,52	34.35[V]	0,15	-	VNR	NO
	100,0%	-	-	-	1.873	4,52	4,52	-	VNR	21.55[S]	0,25	NO
Fondazione						Travata: Trave 25b-P48-P50						
Trave 25b-P48	0%	-5	1	-5	1	4,52	4,52	NS	0,25	NS	0,25	NO
	12,4%	-	-	-	56	4,52	4,52	-	VNR	NS	0,25	NO
	25,1%	-	-	-	254	4,52	4,52	-	VNR	NS	0,15	NO
	37,5%	-	-	-	592	4,52	4,52	-	VNR	77.06[V]	0,15	NO
	49,9%	-	-	-	1.080	4,52	4,52	-	VNR	42.24[V]	0,15	NO
	62,5%	-	-	-5	1.842	4,52	4,52	-	VNR	21.91[S]	0,25	NO
	75,0%	-5	155	-5	3.161	4,52	4,52	NS	0,25	12.77[S]	0,25	NO
	87,4%	-5	749	-5	4.937	9,05	9,05	NS	0,32	15.74[S]	0,32	NO
	100%	-5	1.628	-5	7.224	9,05	9,05	47.74[S]	0,32	10.75[S]	0,32	NO
Trave P48-P50	0%	-	-	-	2.648	9,05	9,05	-	VNR	29.35[S]	0,32	NO
	12,5%	-	-	-	471	4,52	4,52	-	VNR	96.85[V]	0,15	NO
	25,0%	-	-	-	2.906	4,52	4,52	-	VNR	13.89[S]	0,25	NO
	37,5%	-	611	-	-	4,52	4,52	74.66[V]	0,15	-	VNR	NO
	50,0%	-	-	-	1.068	4,52	4,52	-	VNR	42.71[V]	0,15	NO
	62,5%	-	1.148	-	-	4,52	4,52	39.73[V]	0,15	-	VNR	NO
	75,0%	-	-	-	1.124	4,52	4,52	-	VNR	40.58[V]	0,15	NO
	87,5%	-	1.385	-	-	4,52	4,52	32.93[V]	0,15	-	VNR	NO
	100,0%	-	-	-	2.049	4,52	4,52	-	VNR	22.26[V]	0,15	NO
Fondazione						Travata: Trave 26b-P51-P52						
Trave 26b-P51	0%	-4	1	-4	1	4,52	4,52	NS	0,25	NS	0,25	NO
	12,5%	-	-	-6	60	4,52	4,52	-	VNR	NS	0,25	NO
	24,9%	-	-	-	273	4,52	4,52	-	VNR	NS	0,15	NO
	37,6%	-	-	-	630	4,52	4,52	-	VNR	72.41[V]	0,15	NO
	50,1%	-	-	-	1.154	4,52	4,52	-	VNR	39.53[V]	0,15	NO
	62,5%	-	-	-6	1.991	4,52	4,52	-	VNR	20.27[S]	0,25	NO
	75,0%	-6	202	-6	3.434	4,52	4,52	NS	0,25	11.75[S]	0,25	NO
	87,5%	-6	863	-6	5.373	9,05	9,05	90.06[S]	0,32	14.46[S]	0,32	NO
	99,9%	-6	1.834	-6	7.874	9,05	9,05	42.38[S]	0,32	9.87[S]	0,32	NO
Trave P51-P52	0%	-	65	-	2.777	9,05	9,05	NS	0,32	27.99[S]	0,32	NO
	12,5%	-	-	-	563	4,52	4,52	-	VNR	81.03[V]	0,15	NO
	25,0%	-	-	-	2.892	4,52	4,52	-	VNR	13.96[S]	0,25	NO
	37,5%	-	527	-	-	4,52	4,52	86.56[V]	0,15	-	VNR	NO
	50,0%	-	-	-	991	4,52	4,52	-	VNR	46.03[V]	0,15	NO
	62,5%	-	1.081	-	-	4,52	4,52	42.20[V]	0,15	-	VNR	NO
	75,0%	-	-	-	1.017	4,52	4,52	-	VNR	44.85[V]	0,15	NO
	87,5%	-	1.328	-	-	4,52	4,52	34.35[V]	0,15	-	VNR	NO
	100%	-	-	-	1.893	4,52	4,52	-	VNR	21.32[S]	0,25	NO
Fondazione						Travata: Trave 27b-P53-P54						
Trave 27b-P53	0%	-5	1	-5	1	4,52	4,52	NS	0,25	NS	0,25	NO
	12,6%	-	-	-	68	4,52	4,52	-	VNR	NS	0,15	NO
	24,9%	-	-	-	280	4,52	4,52	-	VNR	NS	0,15	NO
	37,5%	-	-	-	650	4,52	4,52	-	VNR	70.18[V]	0,15	NO
	50,1%	-	-	-	1.187	4,52	4,52	-	VNR	38.43[V]	0,15	NO
	62,4%	-	-	-7	1.997	4,52	4,52	-	VNR	20.21[S]	0,25	NO
	75,0%	-7	118	-7	3.466	4,52	4,52	NS	0,25	11.64[S]	0,25	NO
	87,6%	-7	776	-7	5.456	9,05	9,05	NS	0,32	14.24[S]	0,32	NO
	99,9%	-7	1.754	-7	8.028	9,05	9,05	44.31[S]	0,32	9.68[S]	0,32	NO
Trave P53-P54	0%	-	44	-	2.800	9,05	9,05	NS	0,32	27.76[S]	0,32	NO
	12,5%	-	-	-	613	4,52	4,52	-	VNR	74.42[V]	0,15	NO
	25,0%	-	-	-	2.916	4,52	4,52	-	VNR	13.84[S]	0,25	NO
	37,5%	-	511	-	-	4,52	4,52	89.27[V]	0,15	-	VNR	NO
	50,0%	-	-	-	1.014	4,52	4,52	-	VNR	44.99[V]	0,15	NO
	62,5%	-	1.069	-	-	4,52	4,52	42.67[V]	0,15	-	VNR	NO
	75,0%	-	-	-	1.046	4,52	4,52	-	VNR	43.61[V]	0,15	NO
	87,5%	-	1.315	-	-	4,52	4,52	34.69[V]	0,15	-	VNR	NO
	100%	-	-	-	1.902	4,52	4,52	-	VNR	21.22[S]	0,25	NO
Fondazione						Travata: Trave 28b-P55-P56						
Trave 28b-P55	0%	-5	1	-5	1	4,52	4,52	NS	0,25	NS	0,25	NO
	12,5%	-	-	-7	60	4,52	4,52	-	VNR	NS	0,25	NO
	25,0%	-	-	-	265	4,52	4,52	-	VNR	NS	0,15	NO
	37,5%	-	-	-	614	4,52	4,52	-	VNR	74.29[V]	0,15	NO
	49,9%	-	-	-	1.122	4,52	4,52	-	VNR	40.65[V]	0,15	NO
	62,4%	-	-	-7	1.955	4,52	4,52	-	VNR	20.65[S]	0,25	NO
	74,9%	-7	202	-7	3.344	4,52	4,52	NS	0,25	12.07[S]	0,25	NO
	87,4%	-7	834	-7	5.216	9,05	9,05	93.19[S]	0,32	14.90[S]	0,32	NO
	100%	-7	1.754	-7	7.622	9,05	9,05	44.31[S]	0,32	10.19[S]	0,32	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Id _{Tr}	%L _{Lt} [%]	N _{Ed,s} [N]	M _{Ed,3,s} [N·m]	N _{Ed,i} [N]	M _{Ed,3,i} [N·m]	A _{s,s} [cm ²]	A _{s,i} [cm ²]	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
Trave P55-P56	0%	-	28	-	2.718	9,05	9,05	NS	0,32	28.59[S]	0,32	NO
	12,5%	-	-	-	527	4,52	4,52	-	VNR	86.56[V]	0,15	NO
	25,0%	-	-	-	2.845	4,52	4,52	-	VNR	14.19[S]	0,25	NO
	37,5%	-	543	-	-	4,52	4,52	84.01[V]	0,15	-	VNR	NO
	50,0%	-	-	-	970	4,52	4,52	-	VNR	47.03[V]	0,15	NO
	62,5%	-	1.089	-	-	4,52	4,52	41.89[V]	0,15	-	VNR	NO
	75,0%	-	-	-	991	4,52	4,52	-	VNR	46.03[V]	0,15	NO
	87,5%	-	1.345	-	-	4,52	4,52	33.91[V]	0,15	-	VNR	NO
	100,0%	-	-	-	1.873	4,52	4,52	-	VNR	21.55[S]	0,25	NO
Fondazione						Travata: Trave 29b-P57-P58						
Trave 29b-P57	0%	-	-	-	-	4,52	4,52	-	VNR	-	VNR	NO
	12,5%	-	-	-8	60	4,52	4,52	-	VNR	NS	0,25	NO
	25,0%	-	-	-	258	4,52	4,52	-	VNR	NS	0,15	NO
	37,5%	-	-	-	599	4,52	4,52	-	VNR	76.16[V]	0,15	NO
	50,0%	-	-	-8	991	4,52	4,52	-	VNR	40.73[S]	0,25	NO
	62,4%	-	-	-8	1.933	4,52	4,52	-	VNR	20.88[S]	0,25	NO
	74,9%	-8	228	-8	3.286	4,52	4,52	NS	0,25	12.28[S]	0,25	NO
	87,4%	-8	831	-8	5.099	9,05	9,05	93.53[S]	0,32	15.24[S]	0,32	NO
	99,9%	-8	1.726	-8	7.432	9,05	9,05	45.03[S]	0,32	10.45[S]	0,32	NO
Trave P57-P58	0%	-	-	-	2.695	9,05	9,05	-	VNR	28.84[S]	0,32	NO
	12,5%	-	-	-	500	4,52	4,52	-	VNR	91.24[V]	0,15	NO
	25,0%	-	-	-	2.792	4,52	4,52	-	VNR	14.46[S]	0,25	NO
	37,5%	-	555	-	-	4,52	4,52	82.19[V]	0,15	-	VNR	NO
	50,0%	-	-	-	868	4,52	4,52	-	VNR	52.55[V]	0,15	NO
	62,5%	-	1.099	-	-	4,52	4,52	41.51[V]	0,15	-	VNR	NO
	75,0%	-	-	-	874	4,52	4,52	-	VNR	52.19[V]	0,15	NO
	87,5%	-	1.362	-	-	4,52	4,52	33.49[V]	0,15	-	VNR	NO
	100%	-	-	-	1.834	4,52	4,52	-	VNR	22.01[S]	0,25	NO
Fondazione						Travata: Trave 30b-P59-P60						
Trave 30b-P59	0%	-	-	-	-	4,52	4,52	-	VNR	-	VNR	NO
	12,6%	-	-	-	67	4,52	4,52	-	VNR	NS	0,15	NO
	25,0%	-	-	-	277	4,52	4,52	-	VNR	NS	0,15	NO
	37,6%	-	-	-	644	4,52	4,52	-	VNR	70.83[V]	0,15	NO
	50,0%	-	-	-	1.178	4,52	4,52	-	VNR	38.72[V]	0,15	NO
	62,6%	-	-	-6	1.912	4,52	4,52	-	VNR	21.11[S]	0,25	NO
	74,9%	-6	5	-6	3.293	4,52	4,52	NS	0,25	12.26[S]	0,25	NO
	87,5%	-6	557	-6	5.151	9,05	9,05	NS	0,32	15.08[S]	0,32	NO
	99,9%	-6	1.404	-6	7.556	9,05	9,05	55.36[S]	0,32	10.28[S]	0,32	NO
Trave P59-P60	0%	-	-	-	2.701	9,05	9,05	-	VNR	28.77[S]	0,32	NO
	12,5%	-	-	-	594	4,52	4,52	-	VNR	76.80[V]	0,15	NO
	25,0%	-	-	-	2.780	4,52	4,52	-	VNR	14.52[S]	0,25	NO
	37,5%	-	523	-	-	4,52	4,52	87.22[V]	0,15	-	VNR	NO
	50,0%	-	-	-	894	4,52	4,52	-	VNR	51.02[V]	0,15	NO
	62,5%	-	1.077	-	-	4,52	4,52	42.35[V]	0,15	-	VNR	NO
	75,0%	-	-	-	910	4,52	4,52	-	VNR	50.13[V]	0,15	NO
	87,5%	-	1.340	-	-	4,52	4,52	34.04[V]	0,15	-	VNR	NO
	100%	-	-	-	1.823	4,52	4,52	-	VNR	22.14[S]	0,25	NO
Fondazione						Travata: Trave 31b-P61-P62						
Trave 31b-P61	0%	-	-	-	-	4,52	4,52	-	VNR	-	VNR	NO
	12,5%	-	-	-5	73	4,52	4,52	-	VNR	NS	0,25	NO
	25,1%	-	-	-	298	4,52	4,52	-	VNR	NS	0,15	NO
	37,4%	-	-	-	689	4,52	4,52	-	VNR	66.21[V]	0,15	NO
	49,9%	-	-	-5	1.285	4,52	4,52	-	VNR	31.41[S]	0,25	NO
	62,5%	-5	6	-5	2.356	4,52	4,52	NS	0,25	17.13[S]	0,25	NO
	75,0%	-5	386	-5	3.854	4,52	4,52	NS	0,25	10.47[S]	0,25	NO
	87,6%	-5	991	-5	5.829	9,05	9,05	78.43[S]	0,32	13.33[S]	0,32	NO
	99,9%	-5	1.870	-5	8.338	9,05	9,05	41.56[S]	0,32	9.32[S]	0,32	NO
Trave P61-P62	0%	-	60	-	2.926	9,05	9,05	NS	0,32	26.56[S]	0,32	NO
	12,5%	-	-	-	647	4,52	4,52	-	VNR	70.51[V]	0,15	NO
	25,0%	-	-	-	3.010	4,52	4,52	-	VNR	13.41[S]	0,25	NO
	37,5%	-	507	-	-	4,52	4,52	89.98[V]	0,15	-	VNR	NO
	50,0%	-	-	-	947	4,52	4,52	-	VNR	48.17[V]	0,15	NO
	62,5%	-	1.075	-	-	4,52	4,52	42.43[V]	0,15	-	VNR	NO
	75,0%	-	-	-	972	4,52	4,52	-	VNR	41.53[S]	0,25	NO
	87,5%	-	1.325	-	-	4,52	4,52	34.43[V]	0,15	-	VNR	NO
	100%	-	-	-	1.930	4,52	4,52	-	VNR	20.91[S]	0,25	NO
Fondazione						Travata: Trave 32b-P63-P64						
Trave 32b-P63	0%	-	-	-	-	4,52	4,52	-	VNR	-	VNR	NO
	12,6%	-4	9	-4	107	4,52	4,52	NS	0,25	NS	0,25	NO
	25,0%	-4	4	-4	408	4,52	4,52	NS	0,25	98.95[S]	0,25	NO
	37,6%	-	-	-4	860	4,52	4,52	-	VNR	46.94[S]	0,25	NO
	50,0%	-4	338	-4	2.036	4,52	4,52	NS	0,25	19.82[S]	0,25	NO
	62,6%	-4	712	-4	3.430	4,52	4,52	56.70[S]	0,25	11.77[S]	0,25	NO
	75,0%	-4	1.290	-4	5.294	4,52	4,52	31.29[S]	0,25	7.62[S]	0,25	NO
	87,6%	-4	2.101	-4	7.677	9,05	9,05	36.99[S]	0,32	10.12[S]	0,32	NO
	100,0%	-4	3.190	-4	10.630	9,05	9,05	24.36[S]	0,32	7.31[S]	0,32	NO
Trave P63-P64	0%	-	431	-	3.595	9,05	9,05	NS	0,32	21.62[S]	0,32	NO
	12,5%	-	120	-	1.070	4,52	4,52	NS	0,25	37.73[S]	0,25	NO
	25,0%	-	262	-	3.474	4,52	4,52	NS	0,25	11.62[S]	0,25	NO
	37,5%	-	547	-	3	4,52	4,52	73.80[S]	0,25	NS	0,25	NO
	50,0%	-	-	-	765	4,52	4,52	-	VNR	59.63[V]	0,15	NO
	62,5%	-	1.061	-	-	4,52	4,52	42.99[V]	0,15	-	VNR	NO
	75,0%	-	130	-	958	4,52	4,52	NS	0,25	42.14[S]	0,25	NO
	87,5%	-	1.314	-	-	4,52	4,52	34.71[V]	0,15	-	VNR	NO
	100%	-	177	-	1.985	4,52	4,52	NS	0,25	20.33[S]	0,25	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU												
Id _{Tr}	%L _{Li}	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm ²]	[cm ²]					
Fondazione												
Travata: Trave 33b-P65-P66												
Trave 33b-P65	0%	-	-	-	-	4,52	4,52	-	VNR	-	VNR	NO
	12,6%	-4	89	-4	117	4,52	4,52	NS	0,25	NS	0,25	NO
	25,0%	-4	310	-4	440	4,52	4,52	NS	0,25	91.75[S]	0,25	NO
	37,6%	-4	623	-4	933	4,52	4,52	64.80[S]	0,25	43.27[S]	0,25	NO
	50,0%	-4	1.839	-4	2.423	4,52	4,52	21.95[S]	0,25	16.66[S]	0,25	NO
	62,6%	-4	2.853	-4	3.821	4,52	4,52	14.15[S]	0,25	10.56[S]	0,25	NO
	75,0%	-4	4.145	-4	5.615	4,52	4,52	9.74[S]	0,25	7.19[S]	0,25	NO
	87,6%	-4	5.745	-4	7.853	9,05	9,05	13.52[S]	0,32	9.89[S]	0,32	NO
	100,0%	-4	7.670	-4	10.560	9,05	9,05	10.13[S]	0,32	7.36[S]	0,32	NO
Trave P65-P66	0%	-	1.896	-	3.358	9,05	9,05	40.99[S]	0,32	23.14[S]	0,32	NO
	12,5%	-	1.047	-	1.297	4,52	4,52	38.56[S]	0,25	31.12[S]	0,25	NO
	25,0%	-	1.719	-	3.267	4,52	4,52	23.48[S]	0,25	12.35[S]	0,25	NO
	37,5%	-	747	-	273	4,52	4,52	54.04[S]	0,25	NS	0,25	NO
	50,0%	-	-	-	508	4,52	4,52	-	VNR	89.80[V]	0,15	NO
	62,5%	-	787	-	-	4,52	4,52	51.29[S]	0,25	-	VNR	NO
	75,0%	-	338	-	1.004	4,52	4,52	NS	0,25	40.21[S]	0,25	NO
	87,5%	-	977	-	-	4,52	4,52	41.32[S]	0,25	-	VNR	NO
	100%	-	730	-	2.124	4,52	4,52	55.30[S]	0,25	19.00[S]	0,25	NO

LEGENDA:

- Id_{Tr}** Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
- %L_{Li}** Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{Li}), a partire dall'estremo iniziale.
- N_{Ed,s}, M_{Ed,3,s}** Sollecitazioni di progetto per armatura superiore.
- N_{Ed,i}, M_{Ed,3,i}** Sollecitazioni di progetto per armatura inferiore.
- A_{s,s}, A_{s,i}** Armatura a flessione superiore e inferiore.
- (X/d)_s** Indice di duttilità superiore (VNR = Verifica non richiesta).
- (X/d)_i** Indice di duttilità inferiore (VNR = Verifica non richiesta).
- CS_s, CS_i** Coefficiente di sicurezza relativo alle sollecitazioni che tendono le fibre superiori e inferiori ([NS] = Non Significativo se CS = 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
- R_f** [SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

TRAVI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Fondazione)

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU															
Id _{Tr}	%L _{Li}	+/-	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctg	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	°	[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]	
Fondazione															
Travata: Trave P2-P1-1b															
Trave P1-P2	0%	+	6.647	37,14	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-12.155	20,31	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	461	NS	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-627	NS	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	10.545	23,41	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.597	95,05	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	2.255	NS	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-4.099	60,22	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	10.886	22,68	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.134	NS	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	18.480	13,36	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-1.908	NS	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	376	NS	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-1.952	NS	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	100,0%	+	29.681	8,32	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-6.189	39,88	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
Trave 1b-P1	0%	+	42	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-42	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	12,6%	+	3.891	71,37	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-4.439	62,56	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	9.698	28,63	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-10.578	26,25	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	37,6%	+	13.439	20,66	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-14.419	19,26	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	20.584	13,49	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-21.446	12,95	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	24.049	11,55	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-24.569	11,30	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	74,9%	+	27.459	10,11	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-27.413	10,13	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	32.243	8,61	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-31.407	8,84	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	99,9%	+	35.444	7,83	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-33.594	8,27	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
Fondazione															
Travata: Trave P4-P3-2b															
Trave P3-P4	0%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-26.507	9,31	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	178	NS	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-950	NS	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	29.077	8,49	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

Id _{Tr}	%o _{LI}	+/ -	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctg ⊖	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _f
		-	-10.002	24,68	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	24.918	9,91	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-9.285	26,59	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	30.760	8,02	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-4.968	49,69	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	40.419	6,11	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
Trave 2b-P3	0%	+	48	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-48	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	12,4%	+	6.697	41,47	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-387	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	15.099	18,39	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.201	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	37,4%	+	21.766	12,76	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.000	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	50,1%	+	31.374	8,85	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-4.464	62,21	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	37.886	7,33	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-3.556	78,09	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	75,1%	+	44.386	6,26	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.362	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
87,5%	+	52.087	5,33	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
	-	-2.105	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
99,9%	+	58.473	4,75	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
	-	-261	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
Fondazione										Travata: Trave P6-P5-3b					
Trave P5-P6	0%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-25.578	9,65	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	199	NS	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-1.007	NS	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	28.057	8,80	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-9.821	25,13	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	24.251	10,18	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-9.217	26,78	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	30.092	8,20	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
87,5%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO	
	-	-4.888	50,50	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO	
100,0%	+	39.681	6,22	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO	
	-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO	
Trave 3b-P5	0%	+	51	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-51	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	12,4%	+	5.873	47,28	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	13.143	21,13	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-809	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	37,4%	+	19.044	14,58	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-122	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	27.324	10,16	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-1.534	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	62,4%	+	33.135	8,38	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-203	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	38.959	7,13	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
87,4%	+	45.753	6,07	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
	-	-	-	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
100%	+	51.530	5,39	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
	-	-	-	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
Fondazione										Travata: Trave P8-P7-4b					
Trave P7-P8	0%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-11.570	21,33	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	284	NS	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-664	NS	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	12.681	19,47	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-4.139	59,64	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	14.165	17,43	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-4.321	57,13	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	18.751	13,16	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
87,5%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO</	

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

Id _{Tr}	%L _{Li}	+/-	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctg ⊖	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]	
		-	-2.345	NS	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	26.836	9,20	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
Trave 4b-P7	0%	+	44	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-44	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	12,4%	+	3.044	91,23	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-1.816	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	7.279	38,15	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-4.581	60,62	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	37,4%	+	10.353	26,82	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.947	46,70	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	15.468	17,95	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-9.114	30,47	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	62,4%	+	18.477	15,03	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-9.939	27,94	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
75,0%	+	21.501	12,92	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
	-	-10.545	26,33	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
87,4%	+	25.368	10,95	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
	-	-11.754	23,63	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
100%	+	28.364	9,79	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
	-	-11.856	23,42	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
Fondazione											Travata: Trave 5b-P9-P10				
Trave 5b-P9	0%	+	45	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-45	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	12,4%	+	3.586	77,44	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-998	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	8.311	33,41	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.899	95,79	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	37,4%	+	11.942	23,25	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-3.464	80,17	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	17.503	15,87	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.715	48,59	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	62,4%	+	21.078	13,17	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.748	48,31	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
75,0%	+	24.678	11,25	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
	-	-5.564	49,91	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
87,4%	+	29.070	9,55	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
	-	-5.938	46,77	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
100%	+	32.652	8,50	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
	-	-5.266	52,73	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
Trave P9-P10	0%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-14.638	16,86	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	245	NS	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-637	NS	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	17.109	14,43	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.362	46,04	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	17.038	14,49	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.430	45,46	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
75,0%	+	21.880	11,28	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO	
	-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO	
87,5%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO	
	-	-2.963	83,31	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO	
100,0 %	+	29.269	8,43	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO	
	-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO	
Fondazione											Travata: Trave 6b-P11-P12				
Trave 6b-P11	0%	+	49	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-49	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	12,6%	+	3.893	71,33	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-799	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	8.961	30,99	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.531	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	37,6%	+	12.893	21,54	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.897	95,86	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	18.805	14,77	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.005	55,48	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	62,6%	+	22.680	12,24	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-4.838	57,40	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
75,0%	+	26.571	10,45	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
	-	-4.455	62,33	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
87,6%	+	31.277	8,88	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
	-	-4.653	59,68	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
100,0 %	+	35.146	7,90	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
	-	-3.784	73,39	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
Trave P11-P12	0%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-16.204	15,23	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	225	NS	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

Id _{Tr}	%L _{Lt}	+/ -	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctg ⊖	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _f
			[N]									[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]	
		-	-677	NS	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	17.711	13,94	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-6.024	40,98	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	16.729	14,76	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.973	41,33	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	21.382	11,54	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-3.232	76,38	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	28.736	8,59	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
Fondazione											Travata: Trave 7b-P13-P14				
Trave 7b-P13	0%	+	51	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-51	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	12,6%	+	3.947	70,36	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-913	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	9.097	30,53	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.787	99,64	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	37,6%	+	13.078	21,23	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-3.260	85,18	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	19.097	14,54	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.533	50,19	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	62,6%	+	23.009	12,07	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.459	50,87	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	26.930	10,31	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.166	53,76	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	87,6%	+	31.696	8,76	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.478	50,69	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	100,0%	+	35.581	7,80	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-4.685	59,27	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
Trave P13-P14	0%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-16.003	15,42	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	228	NS	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-686	NS	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	17.517	14,09	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.972	41,33	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	16.641	14,83	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.947	41,51	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	21.316	11,58	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
87,5%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO	
	-	-3.214	76,80	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO	
100%	+	28.715	8,60	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO	
	-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO	
Fondazione											Travata: Trave 8b-P15-P16				
Trave 8b-P15	0%	+	52	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-52	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	12,4%	+	3.930	70,66	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-1.044	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	9.088	30,56	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-3.076	90,28	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	37,4%	+	13.053	21,27	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-3.667	75,73	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	19.110	14,53	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-6.108	45,46	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	62,4%	+	23.002	12,07	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-6.142	45,21	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	26.909	10,32	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.949	46,68	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	87,4%	+	31.675	8,77	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-6.375	43,56	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	35.549	7,81	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.673	48,95	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
Trave P15-P16	0%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-15.702	15,72	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	242	NS	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-700	NS	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	18.167	13,59	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
-		-5.859	42,13	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO	
50,0%	+	17.807	13,86	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO	
	-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO	
62,5%	+	-	-	384.6											

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

Id _{Tr}	%L _{LI}	+/-	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctg ⊖	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]	
		-	-5.896	41,87	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	22.819	10,82	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-3.190	77,38	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	100,0%	+	30.596	8,07	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
Fondazione											Travata: Trave 9b-P17-P18				
Trave 9b-P17	0%	+	51	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-51	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	12,4%	+	3.998	69,46	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-938	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	9.235	30,07	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.855	97,27	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	37,4%	+	13.283	20,91	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-3.327	83,47	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	19.416	14,30	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.626	49,36	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	62,4%	+	23.408	11,86	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.530	50,22	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	27.425	10,13	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.203	53,37	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	87,4%	+	32.309	8,60	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.485	50,63	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	36.307	7,65	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-4.635	59,91	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
Trave P17-P18	0%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-16.670	14,81	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	267	NS	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-673	NS	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	19.442	12,70	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-6.021	41,00	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	19.171	12,88	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-6.018	41,02	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	24.520	10,07	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-3.307	74,64	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	100,0%	+	32.597	7,57	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
Fondazione											Travata: Trave 10b-P19-P20				
Trave 10b-P19	0%	+	50	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-50	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	12,6%	+	3.992	69,56	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-794	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	9.190	30,22	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.520	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	37,6%	+	13.254	20,95	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.842	97,71	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	19.354	14,35	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-4.924	56,40	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	62,6%	+	23.389	11,87	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-4.671	59,45	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	27.461	10,11	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-4.179	66,45	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	87,6%	+	32.381	8,58	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-4.269	65,05	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	100,0%	+	36.455	7,62	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-3.245	85,58	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
Trave P19-P20	0%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-17.620	14,01	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	265	NS	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-657	NS	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	19.673	12,55	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-6.264	39,41	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	19.244	12,83	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-6.249	39,50	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	24.712	9,99	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-3.461	71,32	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	32.974	7,49	384.692	246.845	0	0							

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

Id _{Tr}	%L _I	+/-	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctg ⊖	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]	
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
Fondazione											Travata: Trave 11b-P21-P23				
Trave 11b-P21	0%	+	51	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-51	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	12,6%	+	3.674	75,59	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-930	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	8.519	32,60	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.753	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	37,6%	+	12.280	22,61	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-3.218	86,30	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	18.001	15,43	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.361	51,80	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
62,6%	+	21.746	12,77	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
	-	-5.260	52,79	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
75,0%	+	25.532	10,88	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
	-	-4.924	56,40	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
87,6%	+	30.139	9,21	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
	-	-5.133	54,10	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
100,0%	+	33.943	8,18	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
	-	-4.273	64,99	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
Trave P21-P23	0%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-16.223	15,22	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	254	NS	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-634	NS	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	18.345	13,46	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.767	42,80	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	18.512	13,33	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
62,5%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO	
	-	-5.884	41,95	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO	
75,0%	+	23.963	10,30	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO	
	-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO	
87,5%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO	
	-	-3.265	75,60	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO	
100%	+	32.169	7,67	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO	
	-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO	
Fondazione											Travata: Trave 12b-P22-P25				
Trave 12b-P22	0%	+	49	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-49	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	3.446	80,59	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-1.034	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	8.041	34,54	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.937	94,55	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	11.581	23,98	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-3.509	79,14	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	17.032	16,30	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.712	48,62	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
62,4%	+	20.566	13,50	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
	-	-5.720	48,55	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
74,9%	+	24.142	11,50	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
	-	-5.496	50,53	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
87,4%	+	28.522	9,74	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
	-	-5.798	47,90	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
99,9%	+	32.122	8,65	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
	-	-5.050	54,99	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
Trave P22-P25	0%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-15.000	16,46	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	262	NS	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-588	NS	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	17.200	14,35	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.323	46,37	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	17.723	13,93	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
62,5%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO	
	-	-5.495	44,92	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO	
75,0%	+	23.076	10,70	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO	
	-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO	
87,5%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO	
	-	-3.007	82,09	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO	
100%	+	31.116	7,93	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO	
	-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO	
Fondazione											Travata: Trave 13b-P24-P27				
Trave 13b-P24	0%	+	50	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-50	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	12,4%	+	3.429	80,99	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-951	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
25,0%	+	7.981	34,80	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
	-	-2.753	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

Id _{Tr}	%oL _{Lt}	+/ -	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctg ⊖	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _r
			[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]	
	37,4%	+	11.510	24,13	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-3.258	85,24	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	16.909	16,42	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.363	51,78	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	62,4%	+	20.426	13,60	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.316	52,24	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	23.985	11,58	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.039	55,11	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	87,4%	+	28.336	9,80	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.290	52,50	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	31.921	8,70	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-4.503	61,67	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
Trave P24-P27	0%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-15.207	16,23	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	240	NS	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-600	NS	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	18.190	13,57	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.400	45,71	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	18.876	13,08	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.574	44,29	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
75,0%	+	24.443	10,10	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO	
	-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO	
87,5%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO	
	-	-3.098	79,68	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO	
100,0 %	+	32.683	7,55	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO	
	-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO	
Fondazione											Travata: Trave 14b-P26-P29				
Trave 14b-P26	0%	+	49	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-49	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	12,6%	+	3.443	80,66	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-929	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	8.012	34,66	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.712	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	11.550	24,04	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-3.192	87,00	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	49,9%	+	16.961	16,37	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.273	52,66	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	20.490	13,55	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.206	53,34	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
75,1%	+	24.062	11,54	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
	-	-4.910	56,56	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
87,4%	+	28.426	9,77	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
	-	-5.140	54,03	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
100%	+	32.024	8,67	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
	-	-4.338	64,02	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
Trave P26-P29	0%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-15.267	16,17	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	241	NS	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-595	NS	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	17.368	14,21	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.425	45,50	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	17.727	13,92	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.577	44,26	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
75,0%	+	23.014	10,73	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO	
	-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO	
87,5%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO	
	-	-3.088	79,94	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO	
100,0 %	+	30.968	7,97	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO	
	-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO	
Fondazione											Travata: Trave 15b-P28-P31				
Trave 15b-P28	0%	+	52	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-52	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	12,4%	+	3.440	80,73	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-910	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	8.004	34,70	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.676	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	37,4%	+	11.535	24,07	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-3.141	88,41	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	16.930	16,40	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.200	53,40	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	62,4%	+	20.459	13,57	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.125	54,19	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
75,0%	+	24.027	11,56	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

Id _{Tr}	%L _{LI}	+/ -	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctg ⊖	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _f
			[N]		[N]	[N]		[N]	[N]	[N]		[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]	
Trave P28-P31	87,4%	-	-4.827	57,53	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		+	28.379	9,79	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	100%	-	-5.041	55,09	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		+	31.972	8,69	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	0%	-	-4.236	65,56	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-15.277	16,16	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		+	242	NS	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-596	NS	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		+	18.234	13,54	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
-		-5.413	45,60	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO	
+		18.827	13,11	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO	
-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO		
+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO		
-	-5.568	44,33	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO		
+	24.334	10,14	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO		
-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO		
+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO		
-	-3.095	79,76	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO		
+	32.489	7,60	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO		
-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO		
Fondazione											Travata: Trave 16b-P30-P33				
Trave 16b-P30	0%	+	53	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-53	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	12,6%	+	3.460	80,26	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-926	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	8.036	34,56	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.696	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	37,6%	+	11.585	23,97	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-3.171	87,57	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	17.005	16,33	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.247	52,93	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	62,6%	+	20.545	13,52	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.181	53,60	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
75,0%	+	24.127	11,51	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
	-	-4.887	56,82	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
87,6%	+	28.489	9,75	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
	-	-5.107	54,38	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
100,0%	+	32.086	8,65	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
	-	-4.306	64,49	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
Trave P30-P33	0%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-15.288	16,15	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	241	NS	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-599	NS	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	17.370	14,21	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.424	45,51	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	17.695	13,95	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.578	44,25	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
75,0%	+	22.950	10,76	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO	
	-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO	
87,5%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO	
	-	-3.097	79,70	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO	
100%	+	30.855	8,00	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO	
	-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO	
Fondazione											Travata: Trave 17b-P32-P35				
Trave 17b-P32	0%	+	52	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-52	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	12,6%	+	3.469	80,05	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-921	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	8.065	34,43	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.697	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	37,6%	+	11.623	23,89	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-3.173	87,52	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	17.055	16,28	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.253	52,87	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	62,6%	+	20.606	13,48	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.182	53,59	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
75,0%	+	24.195	11,48	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
	-	-4.887	56,82	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
87,6%	+	28.574	9,72	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
	-	-5.114	54,30	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
100,0%	+	32.182	8,63	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
	-	-4.312	64,40	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
Trave P32-P35	0%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

Id _{Tr}	%o _{LI}	+/ -	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctg ⊖	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _f
			[N]		[N]	[N]		[N]	[N]	[N]		[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]	
		-	-15.312	16,12	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	244	NS	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-596	NS	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	17.394	14,19	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.418	45,56	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	17.707	13,94	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.559	44,40	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	22.954	10,75	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-3.094	79,78	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	30.836	8,01	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
Fondazione											Travata: Trave 18b-P34-P37				
Trave 18b-P34	0%	+	50	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-50	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	12,4%	+	3.426	81,06	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-912	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	7.962	34,88	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.670	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	37,4%	+	11.479	24,19	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-3.137	88,52	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	16.850	16,48	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.194	53,47	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	62,4%	+	20.359	13,64	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.125	54,19	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	23.905	11,62	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-4.827	57,53	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	87,4%	+	28.231	9,84	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.045	55,04	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	31.807	8,73	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-4.253	65,30	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
Trave P34-P37	0%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-15.164	16,28	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	240	NS	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-596	NS	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	18.096	13,64	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.378	45,90	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	18.674	13,22	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.534	44,61	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	24.143	10,22	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-3.070	80,41	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	100,0%	+	32.238	7,66	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
Fondazione											Travata: Trave 19b-P36-P39				
Trave 19b-P36	0%	+	52	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-52	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	12,4%	+	3.388	81,97	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-906	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	7.876	35,26	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.652	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	37,4%	+	11.359	24,45	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-3.121	88,98	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	16.674	16,65	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.158	53,84	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	62,4%	+	20.149	13,78	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.091	54,55	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	23.662	11,74	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-4.800	57,85	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	87,4%	+	27.950	9,94	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.022	55,30	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	31.488	8,82	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-4.234	65,59	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
Trave P36-P39	0%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-15.008	16,45	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	239	NS	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-591	NS	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	17.920	13,77	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0			

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

Id _{Tr}	%L _{LI}	+/-	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctg ⊖	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _f	
																[N]
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.477	45,07	384.692	246.845	0	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	23.957	10,30	384.692	246.845	0	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-3.041	81,17	384.692	246.845	0	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	100,0%	+	31.995	7,72	384.692	246.845	0	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
Fondazione											Travata: Trave 20b-P38-P41					
Trave 20b-P38	0%	+	50	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-50	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	12,6%	+	3.389	81,94	384.692	277.700	0	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-885	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	7.881	35,24	384.692	277.700	0	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.603	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	37,6%	+	11.366	24,43	384.692	277.700	0	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-3.054	90,93	384.692	277.700	0	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	16.679	16,65	384.692	277.700	0	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.067	54,81	384.692	277.700	0	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	62,6%	+	20.156	13,78	384.692	277.700	0	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-4.982	55,74	384.692	277.700	0	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	23.672	11,73	384.692	277.700	0	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-4.674	59,41	384.692	277.700	0	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	87,6%	+	27.960	9,93	384.692	277.700	0	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-4.876	56,95	384.692	277.700	0	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	100,0%	+	31.498	8,82	384.692	277.700	0	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-4.070	68,23	384.692	277.700	0	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
Trave P38-P41	0%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-15.053	16,40	384.692	246.845	0	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	239	NS	384.692	246.845	0	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-585	NS	384.692	246.845	0	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	17.107	14,43	384.692	246.845	0	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.326	46,35	384.692	246.845	0	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	17.428	14,16	384.692	246.845	0	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.472	45,11	384.692	246.845	0	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	22.596	10,92	384.692	246.845	0	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-3.040	81,20	384.692	246.845	0	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	30.358	8,13	384.692	246.845	0	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
Fondazione											Travata: Trave 21b-P40-P43					
Trave 21b-P40	0%	+	49	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-49	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	12,4%	+	3.414	81,34	384.692	277.700	0	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-856	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	25,1%	+	7.925	35,04	384.692	277.700	0	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.553	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	11.429	24,30	384.692	277.700	0	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.981	93,16	384.692	277.700	0	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	16.758	16,57	384.692	277.700	0	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-4.976	55,81	384.692	277.700	0	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	62,4%	+	20.250	13,71	384.692	277.700	0	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-4.872	57,00	384.692	277.700	0	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	23.783	11,68	384.692	277.700	0	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-4.549	61,05	384.692	277.700	0	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	28.083	9,89	384.692	277.700	0	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-4.741	58,57	384.692	277.700	0	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	99,9%	+	31.637	8,78	384.692	277.700	0	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-3.933	70,61	384.692	277.700	0	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
Trave P40-P43	0%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-15.164	16,28	384.692	246.845	0	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	228	NS	384.692	246.845	0	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-598	NS	384.692	246.845	0	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	18.011	13,71	384.692	246.845	0	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.388	45,81	384.692	246.845	0	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	18.479	13,36	384.692	246.845	0	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

Id _{Tr}	%L _I	+/-	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctg ⊖	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]	
	100%	+	31.809	7,76	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
Fondazione											Travata: Trave 22b-P42-P45				
Trave 22b-P42	0%	+	51	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-51	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	12,4%	+	3.458	80,31	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-842	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	8.015	34,65	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.523	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	37,4%	+	11.558	24,03	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.932	94,71	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	16.936	16,40	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-4.920	56,44	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	62,4%	+	20.467	13,57	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-4.799	57,87	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	24.032	11,56	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-4.460	62,26	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	28.365	9,79	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-4.633	59,94	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	31.951	8,69	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-3.805	72,98	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
Trave P42-P45	0%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-15.237	16,20	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	239	NS	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-593	NS	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	18.075	13,66	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.406	45,66	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	18.421	13,40	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.511	44,79	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	23.729	10,40	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-3.061	80,64	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	100,0%	+	31.610	7,81	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
Fondazione											Travata: Trave 23b-P44-P47				
Trave 23b-P44	0%	+	49	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-49	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	3.330	83,39	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-748	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	7.703	36,05	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.319	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	11.098	25,02	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.700	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	16.251	17,09	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-4.617	60,15	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	19.621	14,15	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-4.537	61,21	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	23.020	12,06	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-4.268	65,07	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	27.163	10,22	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-4.527	61,34	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	30.564	9,09	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-3.836	72,39	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
Trave P44-P47	0%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-15.411	16,02	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	138	NS	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-772	NS	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	17.717	13,93	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.458	45,23	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	18.281	13,50	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.804	42,53	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	23.375	10,56	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-3.569	69,16	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	100,0%	+	31.074	7,94	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
Fondazione											Travata: Trave 24b-P46-P49				
Trave 24b-P46	0%	+	52	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-52	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	3.518	78,94	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-840	NS											

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

Id _{Tr}	%o _{LI}	+/ -	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctg ⊖	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _r
	25,0%	+	8.147	34,09	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.549	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	37,4%	+	11.738	23,66	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.982	93,13	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	49,9%	+	17.187	16,16	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.027	55,24	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	62,4%	+	20.747	13,39	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-4.945	56,16	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	75,1%	+	24.336	11,41	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-4.650	59,72	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	87,6%	+	28.706	9,67	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-4.900	56,67	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	32.293	8,60	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-4.137	67,13	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
Trave P46-P49	0%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-15.378	16,05	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	218	NS	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-656	NS	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	18.001	13,71	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.468	45,14	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	18.279	13,50	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.627	43,87	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	23.451	10,53	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
87,5%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO	
	-	-3.221	76,64	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO	
100,0%	+	31.197	7,91	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO	
	-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO	
Fondazione											Travata: Trave 25b-P48-P50				
Trave 25b-P48	0%	+	47	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-47	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	12,4%	+	3.425	81,08	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-831	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	25,1%	+	7.922	35,05	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.520	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	11.397	24,37	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.977	93,28	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	49,9%	+	16.696	16,63	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.050	54,99	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	20.132	13,79	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.052	54,97	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	23.588	11,77	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-4.862	57,12	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
87,4%	+	27.818	9,98	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
	-	-5.242	52,98	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
100%	+	31.267	8,88	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
	-	-4.633	59,94	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
Trave P48-P50	0%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-15.359	16,07	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	598	NS	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-352	NS	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	18.531	13,32	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-4.344	56,82	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	19.408	12,72	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-4.464	55,30	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	24.684	10,00	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
87,5%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO	
	-	-2.184	NS	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO	
100,0%	+	32.440	7,61	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO	
	-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO	
Fondazione											Travata: Trave 26b-P51-P52				
Trave 26b-P51	0%	+	49	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-49	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	3.548	78,27	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-916	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	24,9%	+	8.228	33,75	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.728	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	37,6%	+	11.835	23,46	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-3.237	85,79	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	50,1%	+	17.351	16,00	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.417	51,26	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
62,5%	+	20.916	13,28	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

Id _{Tr}	%o _{LI}	+/-	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctg ⊖	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _f	
			[N]									[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]		
	12,5%	+	248	NS	384.692	246.845	0	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-662	NS	384.692	246.845	0	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	17.920	13,77	384.692	246.845	0	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.043	48,95	384.692	246.845	0	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	18.662	13,23	384.692	246.845	0	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.277	46,78	384.692	246.845	0	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	23.835	10,36	384.692	246.845	0	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-3.285	75,14	384.692	246.845	0	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	100,0%	+	31.256	7,90	384.692	246.845	0	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
Fondazione											Travata: Trave 29b-P57-P58					
Trave 29b-P57	0%	+	48	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
		-	-48	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
	12,5%	+	3.478	79,84	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
		-	-878	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
	25,0%	+	8.054	34,48	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
		-	-2.632	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
	37,5%	+	11.585	23,97	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
		-	-3.125	88,86	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
	50,0%	+	16.974	16,36	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
		-	-5.264	52,75	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
Trave P57-P58	0%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO	
		-	-15.423	16,00	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO	
	12,5%	+	155	NS	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO	
		-	-779	NS	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO	
	25,0%	+	17.750	13,91	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO	
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO	
	37,5%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO	
		-	-5.450	45,29	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO	
	50,0%	+	18.306	13,48	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO	
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO	
Fondazione	0%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO	
		-	-5.797	42,58	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO	
	12,5%	+	23.403	10,55	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO	
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO	
	25,0%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO	
		-	-3.560	69,34	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO	
	37,5%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO	
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO	
	50,0%	+	18.281	13,50	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO	
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO	
Fondazione											Travata: Trave 30b-P59-P60					
Trave 30b-P59	0%	+	48	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
		-	-48	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
	12,6%	+	3.375	82,28	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
		-	-719	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
	25,0%	+	7.803	35,59	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
		-	-2.247	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
	37,6%	+	11.256	24,67	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
		-	-2.566	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
	50,0%	+	16.466	16,87	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
		-	-4.404	63,06	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
Trave P59-P60	0%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO	
		-	-15.405	16,02	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO	
	12,5%	+	191	NS	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO	
		-	-677	NS	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO	
	25,0%	+	17.965	13,74	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO	
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO	
	37,5%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO	
		-	-5.494	44,93	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO	
	50,0%	+	18.281	13,50	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO	
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO	

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

Id _{Tr}	%L _{Li}	+/ -	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctg ⊖	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _f	
																[%]
	62,5%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.693	43,36	384.692	246.845	0	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	23.442	10,53	384.692	246.845	0	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-3.297	74,87	384.692	246.845	0	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	31.211	7,91	384.692	246.845	0	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
Fondazione											Travata: Trave 31b-P61-P62					
Trave 31b-P61	0%	+	46	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-46	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	3.737	74,31	384.692	277.700	0	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-919	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	25,1%	+	8.642	32,13	384.692	277.700	0	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.778	99,96	384.692	277.700	0	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	37,4%	+	12.426	22,35	384.692	277.700	0	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-3.270	84,92	384.692	277.700	0	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	49,9%	+	18.180	15,28	384.692	277.700	0	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.506	50,44	384.692	277.700	0	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	21.915	12,67	384.692	277.700	0	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.485	50,63	384.692	277.700	0	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	25.664	10,82	384.692	277.700	0	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.248	52,92	384.692	277.700	0	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	87,6%	+	30.241	9,18	384.692	277.700	0	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.605	49,55	384.692	277.700	0	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	99,9%	+	33.971	8,17	384.692	277.700	0	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-4.889	56,80	384.692	277.700	0	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
Trave P61-P62	0%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-15.675	15,75	384.692	246.845	0	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	244	NS	384.692	246.845	0	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-626	NS	384.692	246.845	0	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	18.361	13,44	384.692	246.845	0	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.399	45,72	384.692	246.845	0	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	18.509	13,34	384.692	246.845	0	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.493	44,94	384.692	246.845	0	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	23.603	10,46	384.692	246.845	0	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
87,5%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO	
	-	-3.214	76,80	384.692	246.845	0	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO	
100%	+	31.088	7,94	384.692	246.845	0	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO	
	-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO	
Fondazione											Travata: Trave 32b-P63-P64					
Trave 32b-P63	0%	+	47	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-47	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
12,6%	+	4.688	59,24	384.692	277.700	0	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
	-	-1.490	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
25,0%	+	10.854	25,59	384.692	277.700	0	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
	-	-4.214	65,90	384.692	277.700	0	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
37,6%	+	15.511	17,90	384.692	277.700	0	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
	-	-5.191	53,50	384.692	277.700	0	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
50,0%	+	22.729	12,22	384.692	277.700	0	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
	-	-8.485	32,73	384.692	277.700	0	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
62,6%	+	27.242	10,19	384.692	277.700	0	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
	-	-8.838	31,42	384.692	277.700	0	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
75,0%	+	31.744	8,75	384.692	277.700	0	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
	-	-8.944	31,05	384.692	277.700	0	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
87,6%	+	37.286	7,45	384.692	277.700	0	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
	-	-9.850	28,19	384.692	277.700	0	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
100,0 %	+	41.687	6,66	384.692	277.700	0	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
	-	-9.385	29,59	384.692	277.700	0	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO	
Trave P63-P64	0%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-16.612	14,86	384.692	246.845	0	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	330	NS	384.692	246.845	0	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-684	NS	384.692	246.845	0	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	18.346	13,45	384.692	246.845	0	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.919	41,70	384.692	246.845	0	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	17.437	14,16	384.692	246.845	0	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.801	42,55	384.692	246.845	0	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	22.215	11,11	384.692	246.845	0	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,00		

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

Id _{Tr}	%L _{LI}	+ / -	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctg _⊙	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]	
Fondazione															
Travata: Trave 33b-P65-P66															
Trave 33b-P65	0%	+	43	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-43	NS	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	12,6%	+	4.588	60,53	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-3.588	77,40	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	11.060	25,11	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-8.856	31,36	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	37,6%	+	15.479	17,94	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-11.865	23,40	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	23.210	11,96	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
		-	-17.976	15,45	384.692	277.700	0	0	0	0	2,50	0,12566	0,0000	0,0000	NO
Trave P65-P66	0%	+	3.695	66,81	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-14.079	17,53	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	371	NS	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-591	NS	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	12.124	20,36	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	1.050	NS	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-4.660	52,97	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	12.416	19,88	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
Trave P65-P66	62,5%	+	-	-	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-3.244	76,09	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	20.394	12,10	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-1.818	NS	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	128	NS	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.420	NS	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	31.907	7,74	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-6.525	37,83	384.692	246.845	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO

LEGENDA:

- Id_{Tr}** Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
- %L_{LI}** Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
- + / -** [+] = sollecitazione massima; [-] = sollecitazione minima.
- V_{Ed,2}** Taglio di progetto in direzione 2.
- CS** Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS = 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
- V_{Rcd}** Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
- V_{Rsd,s}** Resistenza a taglio trazione delle staffe.
- N_{Ed}** Sforzo Normale medio nella sezione di verifica.
- V_{Rsd,p}** Resistenza a taglio trazione dei ferri piegati.
- V_{R1}** Resistenza a taglio in assenza di armatura incrociata.
- V_{Rd,f}** Resistenza a taglio dovuta al rinforzo FRP.
- Ctg_⊙** Cotangente dell'angolo ⊙ utilizzata nella verifica.
- A_{sw}** Area delle staffe per unità di lunghezza.
- A_{sw,p}** Area dei ferri piegati.
- A_{s,Dg}** Area di ferri incrociati nelle zone critiche.
- R_f** [SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

Travi - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Fondazione)

%L _{LI}	TP _{inf}	Compressione calcestruzzo								Trazione acciaio							
		Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio/FRP rinforzo							
		Id _{Cmb}	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato	Id _{Cmb}	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato
[%]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N·m]	[N·m]				
Fondazione																	
Travata: Trave P2-P1-1b																	
0%	RAR	0,016	14,94	-	-202	-	NS	SI	RAR	0,165	360,00	-	-202	-	NS	SI	
	QPR	0,017	11,21	-	-210	-	NS	SI									
25,0%	RAR	0,024	14,94	-	-274	-	NS	SI	RAR	0,242	360,00	-	-274	-	NS	SI	
	QPR	0,024	11,21	-	-276	-	NS	SI									
50,0%	RAR	0,027	14,94	-	-308	-	NS	SI	RAR	0,272	360,00	-	-308	-	NS	SI	
	QPR	0,023	11,21	-	-267	-	NS	SI									
75,0%	RAR	0,035	14,94	-	-395	-	NS	SI	RAR	0,349	360,00	-	-395	-	NS	SI	
	QPR	0,029	11,21	-	-336	-	NS	SI									
100,0%	RAR	0,071	14,94	-	-808	-	NS	SI	RAR	0,714	360,00	-	-808	-	NS	SI	
	QPR	0,060	11,21	-	-688	-	NS	SI									
Trave: Trave 1b-P1																	
0%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI	
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI									
25,0%	RAR	0,004	14,94	-	47	-	NS	SI	RAR	0,042	360,00	-	47	-	NS	SI	
	QPR	0,003	11,21	-	32	-	NS	SI									
50,0%	RAR	0,013	14,94	-	145	-	NS	SI	RAR	0,128	360,00	-	145	-	NS	SI	

%LLI	Compressione calcestruzzo									Trazione acciaio						
	Compressione calcestruzzo rinforzo									Trazione acciaio/FRP rinforzo						
	IdCmb	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verificato	IdCmb	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verificato
[%]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N·m]	[N·m]			
74,9%	RAR	0,008	11,21	-	90	-	NS	SI	RAR	0,203	360,00	-	230	-	NS	SI
	RAR	0,020	14,94	-	230	-	NS	SI								
99,9%	RAR	0,011	11,21	-	123	-	NS	SI	RAR	0,189	360,00	-	231	-	NS	SI
	RAR	0,019	14,94	-	231	-	NS	SI								
Fondazione									Travata: Trave P4-P3-2b							
Trave: Trave P3-P4																
0%	RAR	0,276	14,94	-	-3.406	-	54.15	SI	RAR	2,786	360,00	-	-3.406	-	NS	SI
	QPR	0,226	11,21	-	-2.793	-	49.52	SI								
25,0%	RAR	0,310	14,94	-	-3.540	-	48.20	SI	RAR	3,130	360,00	-	-3.540	-	NS	SI
	QPR	0,255	11,21	-	-2.908	-	44.01	SI								
50,0%	RAR	0,074	14,94	-	-847	-	NS	SI	RAR	0,749	360,00	-	-847	-	NS	SI
	QPR	0,062	11,21	-	-706	-	NS	SI								
75,0%	RAR	0,065	14,94	-	-739	-	NS	SI	RAR	0,653	360,00	-	-739	-	NS	SI
	QPR	0,054	11,21	-	-618	-	NS	SI								
100%	RAR	0,144	14,94	-	-1.645	-	NS	SI	RAR	1,454	360,00	-	-1.645	-	NS	SI
	QPR	0,120	11,21	-	-1.366	-	93.70	SI								
Trave: Trave 2b-P3																
0%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
25,0%	RAR	0,042	14,94	-	-484	-	NS	SI	RAR	0,428	360,00	-	-484	-	NS	SI
	QPR	0,035	11,21	-	-396	-	NS	SI								
50,1%	RAR	0,175	14,94	-	-1.997	-	85.45	SI	RAR	1,766	360,00	-	-1.997	-	NS	SI
	QPR	0,143	11,21	-	-1.634	-	78.33	SI								
75,1%	RAR	0,404	14,94	-	-4.620	-	36.93	SI	RAR	4,085	360,00	-	-4.620	-	88.12	SI
	QPR	0,331	11,21	-	-3.781	-	33.85	SI								
99,9%	RAR	0,683	14,94	-	-8.430	-	21.87	SI	RAR	6,896	360,00	-	-8.430	-	52.20	SI
	QPR	0,559	11,21	-	-6.903	-	20.03	SI								
Fondazione									Travata: Trave P6-P5-3b							
Trave: Trave P5-P6																
0%	RAR	0,265	14,94	-	-3.274	-	56.33	SI	RAR	2,678	360,00	-	-3.274	-	NS	SI
	QPR	0,219	11,21	-	-2.702	-	51.19	SI								
25,0%	RAR	0,297	14,94	-	-3.391	-	50.32	SI	RAR	2,998	360,00	-	-3.391	-	NS	SI
	QPR	0,246	11,21	-	-2.807	-	45.59	SI								
50,0%	RAR	0,070	14,94	-	-804	-	NS	SI	RAR	0,711	360,00	-	-804	-	NS	SI
	QPR	0,059	11,21	-	-677	-	NS	SI								
75,0%	RAR	0,062	14,94	-	-703	-	NS	SI	RAR	0,622	360,00	-	-703	-	NS	SI
	QPR	0,052	11,21	-	-592	-	NS	SI								
100,0%	RAR	0,142	14,94	-	-1.621	-	NS	SI	RAR	1,433	360,00	-	-1.621	-	NS	SI
	QPR	0,118	11,21	-	-1.346	-	95.09	SI								
Trave: Trave 3b-P5																
0%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
25,0%	RAR	0,040	14,94	-	-458	-	NS	SI	RAR	0,405	360,00	-	-458	-	NS	SI
	QPR	0,033	11,21	-	-378	-	NS	SI								
50,0%	RAR	0,166	14,94	-	-1.895	-	90.05	SI	RAR	1,676	360,00	-	-1.895	-	NS	SI
	QPR	0,137	11,21	-	-1.565	-	81.78	SI								
75,0%	RAR	0,384	14,94	-	-4.390	-	38.87	SI	RAR	3,882	360,00	-	-4.390	-	92.74	SI
	QPR	0,318	11,21	-	-3.627	-	35.28	SI								
100%	RAR	0,650	14,94	-	-8.025	-	22.98	SI	RAR	6,565	360,00	-	-8.025	-	54.83	SI
	QPR	0,537	11,21	-	-6.631	-	20.86	SI								
Fondazione									Travata: Trave P8-P7-4b							
Trave: Trave P7-P8																
0%	RAR	0,088	14,94	-	-1.083	-	NS	SI	RAR	0,886	360,00	-	-1.083	-	NS	SI
	QPR	0,072	11,21	-	-890	-	NS	SI								
25,0%	RAR	0,105	14,94	-	-1.196	-	NS	SI	RAR	1,057	360,00	-	-1.196	-	NS	SI
	QPR	0,086	11,21	-	-987	-	NS	SI								
50,0%	RAR	0,043	14,94	-	-494	-	NS	SI	RAR	0,437	360,00	-	-494	-	NS	SI
	QPR	0,036	11,21	-	-413	-	NS	SI								
75,0%	RAR	0,048	14,94	-	-549	-	NS	SI	RAR	0,485	360,00	-	-549	-	NS	SI
	QPR	0,040	11,21	-	-456	-	NS	SI								
100,0%	RAR	0,100	14,94	-	-1.145	-	NS	SI	RAR	1,012	360,00	-	-1.145	-	NS	SI
	QPR	0,083	11,21	-	-946	-	NS	SI								
Trave: Trave 4b-P7																
0%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
25,0%	RAR	0,008	14,94	-	-97	-	NS	SI	RAR	0,086	360,00	-	-97	-	NS	SI
	QPR	0,007	11,21	-	-80	-	NS	SI								
50,0%	RAR	0,038	14,94	-	-435	-	NS	SI	RAR	0,385	360,00	-	-435	-	NS	SI
	QPR	0,031	11,21	-	-358	-	NS	SI								
75,0%	RAR	0,095	14,94	-	-1.086	-	NS	SI	RAR	0,960	360,00	-	-1.086	-	NS	SI
	QPR	0,078	11,21	-	-893	-	NS	SI								
100%	RAR	0,172	14,94	-	-2.124	-	86.83	SI	RAR	1,738	360,00	-	-2.124	-	NS	SI
	QPR	0,142	11,21	-	-1.747	-	79.18	SI								
Fondazione									Travata: Trave 5b-P9-P10							
Trave: Trave 5b-P9																
0%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
25,0%	RAR	0,018	14,94	-	-205	-	NS	SI	RAR	0,181	360,00	-	-205	-	NS	SI
	QPR	0,014	11,21	-	-164	-	NS	SI								
50,0%	RAR	0,076	14,94	-	-867	-	NS	SI	RAR	0,767	360,00	-	-867	-	NS	SI
	QPR	0,061	11,21	-	-696	-	NS	SI								
75,0%	RAR	0,181	14,94	-	-2.063	-	82.72	SI	RAR	1,824	360,00	-	-2.063	-	NS	SI

%LLI	Compressione calcestruzzo								Trazione acciaio							
	Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	IdCmb	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verificato	IdCmb	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verificato
[%]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N·m]	[N·m]			
100%	QPR	0,145	11,21	-	-1.656	-	77.29	SI								
	RAR	0,313	14,94	-	-3.865	-	47.72	SI	RAR	3,162	360,00	-	-3.865	-	NS	SI
	QPR	0,252	11,21	-	-3.106	-	44.53	SI								
Trave: Trave P9-P10																
0%	RAR	0,138	14,94	-	-1.701	-	NS	SI	RAR	1,392	360,00	-	-1.701	-	NS	SI
	QPR	0,111	11,21	-	-1.370	-	NS	SI								
25,0%	RAR	0,161	14,94	-	-1.837	-	92.90	SI	RAR	1,624	360,00	-	-1.837	-	NS	SI
	QPR	0,130	11,21	-	-1.485	-	86.19	SI								
50,0%	RAR	0,054	14,94	-	-612	-	NS	SI	RAR	0,541	360,00	-	-612	-	NS	SI
	QPR	0,044	11,21	-	-504	-	NS	SI								
75,0%	RAR	0,054	14,94	-	-619	-	NS	SI	RAR	0,547	360,00	-	-619	-	NS	SI
	QPR	0,045	11,21	-	-509	-	NS	SI								
100,0%	RAR	0,111	14,94	-	-1.267	-	NS	SI	RAR	1,120	360,00	-	-1.267	-	NS	SI
	QPR	0,091	11,21	-	-1.035	-	NS	SI								
Fondazione																
Travata: Trave 6b-P11-P12																
Trave: Trave 6b-P11																
0%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
25,0%	RAR	0,021	14,94	-	-245	-	NS	SI	RAR	0,217	360,00	-	-245	-	NS	SI
	QPR	0,017	11,21	-	-196	-	NS	SI								
50,0%	RAR	0,090	14,94	-	-1.029	-	NS	SI	RAR	0,910	360,00	-	-1.029	-	NS	SI
	QPR	0,072	11,21	-	-823	-	NS	SI								
75,0%	RAR	0,212	14,94	-	-2.425	-	70.37	SI	RAR	2,144	360,00	-	-2.425	-	NS	SI
	QPR	0,170	11,21	-	-1.941	-	65.94	SI								
100,0%	RAR	0,365	14,94	-	-4.505	-	40.94	SI	RAR	3,685	360,00	-	-4.505	-	97.68	SI
	QPR	0,292	11,21	-	-3.609	-	38.33	SI								
Trave: Trave P11-P12																
0%	RAR	0,157	14,94	-	-1.935	-	95.32	SI	RAR	1,583	360,00	-	-1.935	-	NS	SI
	QPR	0,126	11,21	-	-1.551	-	89.19	SI								
25,0%	RAR	0,169	14,94	-	-1.930	-	88.42	SI	RAR	1,706	360,00	-	-1.930	-	NS	SI
	QPR	0,136	11,21	-	-1.553	-	82.41	SI								
50,0%	RAR	0,044	14,94	-	-498	-	NS	SI	RAR	0,440	360,00	-	-498	-	NS	SI
	QPR	0,036	11,21	-	-411	-	NS	SI								
75,0%	RAR	0,039	14,94	-	-451	-	NS	SI	RAR	0,399	360,00	-	-451	-	NS	SI
	QPR	0,032	11,21	-	-371	-	NS	SI								
100%	RAR	0,094	14,94	-	-1.071	-	NS	SI	RAR	0,947	360,00	-	-1.071	-	NS	SI
	QPR	0,076	11,21	-	-870	-	NS	SI								
Fondazione																
Travata: Trave 7b-P13-P14																
Trave: Trave 7b-P13																
0%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
25,0%	RAR	0,021	14,94	-	-238	-	NS	SI	RAR	0,210	360,00	-	-238	-	NS	SI
	QPR	0,017	11,21	-	-192	-	NS	SI								
50,0%	RAR	0,088	14,94	-	-1.005	-	NS	SI	RAR	0,889	360,00	-	-1.005	-	NS	SI
	QPR	0,071	11,21	-	-809	-	NS	SI								
75,0%	RAR	0,207	14,94	-	-2.370	-	72.00	SI	RAR	2,096	360,00	-	-2.370	-	NS	SI
	QPR	0,167	11,21	-	-1.909	-	67.04	SI								
100,0%	RAR	0,357	14,94	-	-4.405	-	41.87	SI	RAR	3,604	360,00	-	-4.405	-	99.89	SI
	QPR	0,287	11,21	-	-3.549	-	38.97	SI								
Trave: Trave P13-P14																
0%	RAR	0,154	14,94	-	-1.904	-	96.87	SI	RAR	1,558	360,00	-	-1.904	-	NS	SI
	QPR	0,124	11,21	-	-1.532	-	90.29	SI								
25,0%	RAR	0,166	14,94	-	-1.896	-	90.01	SI	RAR	1,676	360,00	-	-1.896	-	NS	SI
	QPR	0,134	11,21	-	-1.531	-	83.60	SI								
50,0%	RAR	0,043	14,94	-	-491	-	NS	SI	RAR	0,434	360,00	-	-491	-	NS	SI
	QPR	0,035	11,21	-	-404	-	NS	SI								
75,0%	RAR	0,039	14,94	-	-450	-	NS	SI	RAR	0,398	360,00	-	-450	-	NS	SI
	QPR	0,032	11,21	-	-370	-	NS	SI								
100%	RAR	0,094	14,94	-	-1.073	-	NS	SI	RAR	0,949	360,00	-	-1.073	-	NS	SI
	QPR	0,076	11,21	-	-870	-	NS	SI								
Fondazione																
Travata: Trave 8b-P15-P16																
Trave: Trave 8b-P15																
0%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
25,0%	RAR	0,020	14,94	-	-225	-	NS	SI	RAR	0,199	360,00	-	-225	-	NS	SI
	QPR	0,016	11,21	-	-182	-	NS	SI								
50,0%	RAR	0,084	14,94	-	-955	-	NS	SI	RAR	0,844	360,00	-	-955	-	NS	SI
	QPR	0,068	11,21	-	-772	-	NS	SI								
75,0%	RAR	0,198	14,94	-	-2.258	-	75.57	SI	RAR	1,996	360,00	-	-2.258	-	NS	SI
	QPR	0,160	11,21	-	-1.827	-	70.05	SI								
100%	RAR	0,342	14,94	-	-4.218	-	43.72	SI	RAR	3,451	360,00	-	-4.218	-	NS	SI
	QPR	0,276	11,21	-	-3.412	-	40.54	SI								
Trave: Trave P15-P16																
0%	RAR	0,150	14,94	-	-1.847	-	99.86	SI	RAR	1,511	360,00	-	-1.847	-	NS	SI
	QPR	0,121	11,21	-	-1.491	-	92.78	SI								
25,0%	RAR	0,173	14,94	-	-1.975	-	86.40	SI	RAR	1,746	360,00	-	-1.975	-	NS	SI
	QPR	0,140	11,21	-	-1.599	-	80.04	SI								
50,0%	RAR	0,054	14,94	-	-620	-	NS	SI	RAR	0,548	360,00	-	-620	-	NS	SI
	QPR	0,045	11,21	-	-509	-	NS	SI								
75,0%	RAR	0,054	14,94	-	-621	-	NS	SI	RAR	0,549	360,00	-	-621	-	NS	SI
	QPR	0,044	11,21	-	-507	-	NS	SI								
100,0%	RAR	0,115	14,94	-	-1.311	-	NS	SI	RAR	1,159	360,00	-	-1.311	-	NS	SI
	QPR	0,093	11,21	-	-1.060	-	NS	SI								

%LLI Tp _{mf}	Compressione calcestruzzo								Trazione acciaio							
	Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id _{Cmb}	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato	Id _{Cmb}	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato
[%]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N·m]	[N·m]			
Fondazione									Travata: Trave 9b-P17-P18							
Trave: Trave 9b-P17																
0%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
25,0%	RAR	0,021	14,94	-	-241	-	NS	SI	RAR	0,213	360,00	-	-241	-	NS	SI
	QPR	0,017	11,21	-	-193	-	NS	SI								
50,0%	RAR	0,089	14,94	-	-1.021	-	NS	SI	RAR	0,903	360,00	-	-1.021	-	NS	SI
	QPR	0,072	11,21	-	-819	-	NS	SI								
75,0%	RAR	0,211	14,94	-	-2.415	-	70.66	SI	RAR	2,135	360,00	-	-2.415	-	NS	SI
	QPR	0,170	11,21	-	-1.939	-	66.01	SI								
100%	RAR	0,365	14,94	-	-4.506	-	40.93	SI	RAR	3,686	360,00	-	-4.506	-	97.65	SI
	QPR	0,293	11,21	-	-3.618	-	38.23	SI								
Trave: Trave P17-P18																
0%	RAR	0,158	14,94	-	-1.955	-	94.34	SI	RAR	1,599	360,00	-	-1.955	-	NS	SI
	QPR	0,127	11,21	-	-1.569	-	88.16	SI								
25,0%	RAR	0,185	14,94	-	-2.116	-	80.65	SI	RAR	1,871	360,00	-	-2.116	-	NS	SI
	QPR	0,149	11,21	-	-1.702	-	75.20	SI								
50,0%	RAR	0,061	14,94	-	-695	-	NS	SI	RAR	0,615	360,00	-	-695	-	NS	SI
	QPR	0,049	11,21	-	-564	-	NS	SI								
75,0%	RAR	0,061	14,94	-	-701	-	NS	SI	RAR	0,620	360,00	-	-701	-	NS	SI
	QPR	0,050	11,21	-	-567	-	NS	SI								
100,0%	RAR	0,123	14,94	-	-1.406	-	NS	SI	RAR	1,243	360,00	-	-1.406	-	NS	SI
	QPR	0,099	11,21	-	-1.132	-	NS	SI								
Fondazione									Travata: Trave 10b-P19-P20							
Trave: Trave 10b-P19																
0%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
25,0%	RAR	0,022	14,94	-	-255	-	NS	SI	RAR	0,225	360,00	-	-255	-	NS	SI
	QPR	0,018	11,21	-	-203	-	NS	SI								
50,0%	RAR	0,094	14,94	-	-1.076	-	NS	SI	RAR	0,951	360,00	-	-1.076	-	NS	SI
	QPR	0,075	11,21	-	-857	-	NS	SI								
75,0%	RAR	0,223	14,94	-	-2.548	-	66.97	SI	RAR	2,253	360,00	-	-2.548	-	NS	SI
	QPR	0,178	11,21	-	-2.031	-	63.02	SI								
100,0%	RAR	0,385	14,94	-	-4.754	-	38.79	SI	RAR	3,889	360,00	-	-4.754	-	92.56	SI
	QPR	0,307	11,21	-	-3.790	-	36.50	SI								
Trave: Trave P19-P20																
0%	RAR	0,167	14,94	-	-2.058	-	89.62	SI	RAR	1,684	360,00	-	-2.058	-	NS	SI
	QPR	0,133	11,21	-	-1.642	-	84.24	SI								
25,0%	RAR	0,183	14,94	-	-2.094	-	81.49	SI	RAR	1,851	360,00	-	-2.094	-	NS	SI
	QPR	0,146	11,21	-	-1.673	-	76.50	SI								
50,0%	RAR	0,053	14,94	-	-610	-	NS	SI	RAR	0,539	360,00	-	-610	-	NS	SI
	QPR	0,043	11,21	-	-492	-	NS	SI								
75,0%	RAR	0,051	14,94	-	-580	-	NS	SI	RAR	0,513	360,00	-	-580	-	NS	SI
	QPR	0,041	11,21	-	-466	-	NS	SI								
100%	RAR	0,110	14,94	-	-1.259	-	NS	SI	RAR	1,113	360,00	-	-1.259	-	NS	SI
	QPR	0,088	11,21	-	-1.010	-	NS	SI								
Fondazione									Travata: Trave 11b-P21-P23							
Trave: Trave 11b-P21																
0%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
25,0%	RAR	0,019	14,94	-	-218	-	NS	SI	RAR	0,193	360,00	-	-218	-	NS	SI
	QPR	0,015	11,21	-	-175	-	NS	SI								
50,0%	RAR	0,081	14,94	-	-927	-	NS	SI	RAR	0,820	360,00	-	-927	-	NS	SI
	QPR	0,065	11,21	-	-744	-	NS	SI								
75,0%	RAR	0,194	14,94	-	-2.212	-	77.15	SI	RAR	1,956	360,00	-	-2.212	-	NS	SI
	QPR	0,156	11,21	-	-1.777	-	72.02	SI								
100,0%	RAR	0,337	14,94	-	-4.161	-	44.32	SI	RAR	3,404	360,00	-	-4.161	-	NS	SI
	QPR	0,271	11,21	-	-3.342	-	41.39	SI								
Trave: Trave P21-P23																
0%	RAR	0,150	14,94	-	-1.850	-	99.70	SI	RAR	1,513	360,00	-	-1.850	-	NS	SI
	QPR	0,120	11,21	-	-1.485	-	93.15	SI								
25,0%	RAR	0,166	14,94	-	-1.894	-	90.10	SI	RAR	1,675	360,00	-	-1.894	-	NS	SI
	QPR	0,133	11,21	-	-1.522	-	84.09	SI								
50,0%	RAR	0,051	14,94	-	-583	-	NS	SI	RAR	0,515	360,00	-	-583	-	NS	SI
	QPR	0,041	11,21	-	-472	-	NS	SI								
75,0%	RAR	0,050	14,94	-	-572	-	NS	SI	RAR	0,506	360,00	-	-572	-	NS	SI
	QPR	0,040	11,21	-	-461	-	NS	SI								
100%	RAR	0,109	14,94	-	-1.240	-	NS	SI	RAR	1,096	360,00	-	-1.240	-	NS	SI
	QPR	0,087	11,21	-	-996	-	NS	SI								
Fondazione									Travata: Trave 12b-P22-P25							
Trave: Trave 12b-P22																
0%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
25,0%	RAR	0,017	14,94	-	-192	-	NS	SI	RAR	0,170	360,00	-	-192	-	NS	SI
	QPR	0,014	11,21	-	-156	-	NS	SI								
50,0%	RAR	0,072	14,94	-	-822	-	NS	SI	RAR	0,727	360,00	-	-822	-	NS	SI
	QPR	0,058	11,21	-	-666	-	NS	SI								
74,9%	RAR	0,174	14,94	-	-1.983	-	86.06	SI	RAR	1,753	360,00	-	-1.983	-	NS	SI
	QPR	0,141	11,21	-	-1.606	-	79.69	SI								
99,9%	RAR	0,304	14,94	-	-3.755	-	49.12	SI	RAR	3,072	360,00	-	-3.755	-	NS	SI
	QPR	0,246	11,21	-	-3.040	-	45.50	SI								
Trave: Trave P22-P25																
0%	RAR	0,137	14,94	-	-1.691	-	NS	SI	RAR	1,383	360,00	-	-1.691	-	NS	SI

%LLI Tp _{mf}	Compressione calcestruzzo								Trazione acciaio							
	Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id _{Cmb}	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato	Id _{Cmb}	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato
[%]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N·m]	[N·m]			
25,0%	RAR	0,111	11,21	-	-1.367	-	NS	SI	RAR	1,546	360,00	-	-1.748	-	NS	SI
	QPR	0,153	14,94	-	-1.748	-	97.63	SI								
50,0%	RAR	0,124	11,21	-	-1.413	-	90.58	SI	RAR	0,504	360,00	-	-570	-	NS	SI
	QPR	0,050	14,94	-	-570	-	NS	SI								
75,0%	RAR	0,041	11,21	-	-463	-	NS	SI	RAR	0,501	360,00	-	-567	-	NS	SI
	QPR	0,050	14,94	-	-567	-	NS	SI								
100%	RAR	0,107	14,94	-	-1.218	-	NS	SI	RAR	1,077	360,00	-	-1.218	-	NS	SI
	QPR	0,040	11,21	-	-457	-	NS	SI								
Fondazione								Travata: Trave 13b-P24-P27								
Trave: Trave 13b-P24																
0%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
25,0%	RAR	0,017	14,94	-	-197	-	NS	SI	RAR	0,174	360,00	-	-197	-	NS	SI
	QPR	0,014	11,21	-	-159	-	NS	SI								
50,0%	RAR	0,073	14,94	-	-838	-	NS	SI	RAR	0,741	360,00	-	-838	-	NS	SI
	QPR	0,059	11,21	-	-677	-	NS	SI								
75,0%	RAR	0,176	14,94	-	-2.010	-	84.90	SI	RAR	1,777	360,00	-	-2.010	-	NS	SI
	QPR	0,142	11,21	-	-1.624	-	78.81	SI								
100%	RAR	0,308	14,94	-	-3.798	-	48.56	SI	RAR	3,107	360,00	-	-3.798	-	NS	SI
	QPR	0,248	11,21	-	-3.067	-	45.10	SI								
Trave: Trave P24-P27																
0%	RAR	0,139	14,94	-	-1.713	-	NS	SI	RAR	1,401	360,00	-	-1.713	-	NS	SI
	QPR	0,112	11,21	-	-1.382	-	NS	SI								
25,0%	RAR	0,165	14,94	-	-1.888	-	90.39	SI	RAR	1,669	360,00	-	-1.888	-	NS	SI
	QPR	0,133	11,21	-	-1.524	-	83.98	SI								
50,0%	RAR	0,061	14,94	-	-697	-	NS	SI	RAR	0,616	360,00	-	-697	-	NS	SI
	QPR	0,049	11,21	-	-565	-	NS	SI								
75,0%	RAR	0,064	14,94	-	-731	-	NS	SI	RAR	0,646	360,00	-	-731	-	NS	SI
	QPR	0,052	11,21	-	-590	-	NS	SI								
100,0%	RAR	0,126	14,94	-	-1.437	-	NS	SI	RAR	1,271	360,00	-	-1.437	-	NS	SI
	QPR	0,101	11,21	-	-1.158	-	NS	SI								
Fondazione								Travata: Trave 14b-P26-P29								
Trave: Trave 14b-P26																
0%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
25,0%	RAR	0,018	14,94	-	-200	-	NS	SI	RAR	0,177	360,00	-	-200	-	NS	SI
	QPR	0,014	11,21	-	-162	-	NS	SI								
49,9%	RAR	0,074	14,94	-	-849	-	NS	SI	RAR	0,751	360,00	-	-849	-	NS	SI
	QPR	0,060	11,21	-	-685	-	NS	SI								
75,1%	RAR	0,179	14,94	-	-2.041	-	83.61	SI	RAR	1,805	360,00	-	-2.041	-	NS	SI
	QPR	0,144	11,21	-	-1.647	-	77.71	SI								
100%	RAR	0,312	14,94	-	-3.849	-	47.92	SI	RAR	3,149	360,00	-	-3.849	-	NS	SI
	QPR	0,252	11,21	-	-3.106	-	44.53	SI								
Trave: Trave P26-P29																
0%	RAR	0,140	14,94	-	-1.728	-	NS	SI	RAR	1,414	360,00	-	-1.728	-	NS	SI
	QPR	0,113	11,21	-	-1.393	-	99.30	SI								
25,0%	RAR	0,155	14,94	-	-1.774	-	96.20	SI	RAR	1,569	360,00	-	-1.774	-	NS	SI
	QPR	0,125	11,21	-	-1.432	-	89.38	SI								
50,0%	RAR	0,050	14,94	-	-566	-	NS	SI	RAR	0,500	360,00	-	-566	-	NS	SI
	QPR	0,040	11,21	-	-460	-	NS	SI								
75,0%	RAR	0,049	14,94	-	-559	-	NS	SI	RAR	0,494	360,00	-	-559	-	NS	SI
	QPR	0,039	11,21	-	-451	-	NS	SI								
100,0%	RAR	0,105	14,94	-	-1.201	-	NS	SI	RAR	1,062	360,00	-	-1.201	-	NS	SI
	QPR	0,085	11,21	-	-969	-	NS	SI								
Fondazione								Travata: Trave 15b-P28-P31								
Trave: Trave 15b-P28																
0%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
25,0%	RAR	0,018	14,94	-	-200	-	NS	SI	RAR	0,177	360,00	-	-200	-	NS	SI
	QPR	0,014	11,21	-	-162	-	NS	SI								
50,0%	RAR	0,075	14,94	-	-853	-	NS	SI	RAR	0,754	360,00	-	-853	-	NS	SI
	QPR	0,060	11,21	-	-688	-	NS	SI								
75,0%	RAR	0,179	14,94	-	-2.043	-	83.53	SI	RAR	1,806	360,00	-	-2.043	-	NS	SI
	QPR	0,144	11,21	-	-1.648	-	77.66	SI								
100%	RAR	0,312	14,94	-	-3.855	-	47.84	SI	RAR	3,154	360,00	-	-3.855	-	NS	SI
	QPR	0,252	11,21	-	-3.110	-	44.48	SI								
Trave: Trave P28-P31																
0%	RAR	0,140	14,94	-	-1.728	-	NS	SI	RAR	1,414	360,00	-	-1.728	-	NS	SI
	QPR	0,113	11,21	-	-1.393	-	99.30	SI								
25,0%	RAR	0,167	14,94	-	-1.903	-	89.67	SI	RAR	1,683	360,00	-	-1.903	-	NS	SI
	QPR	0,134	11,21	-	-1.536	-	83.32	SI								
50,0%	RAR	0,061	14,94	-	-696	-	NS	SI	RAR	0,615	360,00	-	-696	-	NS	SI
	QPR	0,049	11,21	-	-565	-	NS	SI								
75,0%	RAR	0,064	14,94	-	-727	-	NS	SI	RAR	0,643	360,00	-	-727	-	NS	SI
	QPR	0,051	11,21	-	-586	-	NS	SI								
100,0%	RAR	0,125	14,94	-	-1.425	-	NS	SI	RAR	1,260	360,00	-	-1.425	-	NS	SI
	QPR	0,101	11,21	-	-1.149	-	NS	SI								
Fondazione								Travata: Trave 16b-P30-P33								
Trave: Trave 16b-P30																
0%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
25,0%	RAR	0,018	14,94	-	-201	-	NS	SI	RAR	0,178	360,00	-	-201	-	NS	SI

%LLI	Compressione calcestruzzo								Trazione acciaio							
	Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id _{Cmb}	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verificato	Id _{Cmb}	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verificato
[%]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N·m]	[N·m]			
50,0%	QPR	0,014	11,21	-	-163	-	NS	SI								
	RAR	0,075	14,94	-	-856	-	NS	SI	RAR	0,757	360,00	-	-856	-	NS	SI
75,0%	QPR	0,060	11,21	-	-690	-	NS	SI								
	RAR	0,179	14,94	-	-2.049	-	83.28	SI	RAR	1,812	360,00	-	-2.049	-	NS	SI
100,0%	QPR	0,145	11,21	-	-1.653	-	77.43	SI								
	RAR	0,313	14,94	-	-3.864	-	47.73	SI	RAR	3,161	360,00	-	-3.864	-	NS	SI
	QPR	0,252	11,21	-	-3.117	-	44.38	SI								
Trave: Trave P30-P33																
0%	RAR	0,140	14,94	-	-1.732	-	NS	SI	RAR	1,417	360,00	-	-1.732	-	NS	SI
	QPR	0,113	11,21	-	-1.397	-	99.02	SI								
25,0%	RAR	0,156	14,94	-	-1.777	-	96.03	SI	RAR	1,571	360,00	-	-1.777	-	NS	SI
	QPR	0,126	11,21	-	-1.435	-	89.19	SI								
50,0%	RAR	0,049	14,94	-	-565	-	NS	SI	RAR	0,500	360,00	-	-565	-	NS	SI
	QPR	0,040	11,21	-	-459	-	NS	SI								
75,0%	RAR	0,049	14,94	-	-555	-	NS	SI	RAR	0,491	360,00	-	-555	-	NS	SI
	QPR	0,039	11,21	-	-448	-	NS	SI								
100%	RAR	0,104	14,94	-	-1.193	-	NS	SI	RAR	1,055	360,00	-	-1.193	-	NS	SI
	QPR	0,084	11,21	-	-962	-	NS	SI								
Fondazione																
Travata: Trave 17b-P32-P35																
0%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
25,0%	RAR	0,018	14,94	-	-203	-	NS	SI	RAR	0,179	360,00	-	-203	-	NS	SI
	QPR	0,014	11,21	-	-164	-	NS	SI								
50,0%	RAR	0,075	14,94	-	-860	-	NS	SI	RAR	0,760	360,00	-	-860	-	NS	SI
	QPR	0,061	11,21	-	-693	-	NS	SI								
75,0%	RAR	0,180	14,94	-	-2.058	-	82.92	SI	RAR	1,820	360,00	-	-2.058	-	NS	SI
	QPR	0,145	11,21	-	-1.660	-	77.10	SI								
100,0%	RAR	0,314	14,94	-	-3.880	-	47.53	SI	RAR	3,174	360,00	-	-3.880	-	NS	SI
	QPR	0,253	11,21	-	-3.129	-	44.21	SI								
Trave: Trave P32-P35																
0%	RAR	0,141	14,94	-	-1.735	-	NS	SI	RAR	1,419	360,00	-	-1.735	-	NS	SI
	QPR	0,113	11,21	-	-1.399	-	98.88	SI								
25,0%	RAR	0,156	14,94	-	-1.781	-	95.82	SI	RAR	1,575	360,00	-	-1.781	-	NS	SI
	QPR	0,126	11,21	-	-1.437	-	89.07	SI								
50,0%	RAR	0,050	14,94	-	-566	-	NS	SI	RAR	0,500	360,00	-	-566	-	NS	SI
	QPR	0,040	11,21	-	-460	-	NS	SI								
75,0%	RAR	0,049	14,94	-	-556	-	NS	SI	RAR	0,492	360,00	-	-556	-	NS	SI
	QPR	0,039	11,21	-	-449	-	NS	SI								
100%	RAR	0,105	14,94	-	-1.195	-	NS	SI	RAR	1,057	360,00	-	-1.195	-	NS	SI
	QPR	0,084	11,21	-	-963	-	NS	SI								
Fondazione																
Travata: Trave 18b-P34-P37																
0%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
25,0%	RAR	0,017	14,94	-	-198	-	NS	SI	RAR	0,175	360,00	-	-198	-	NS	SI
	QPR	0,014	11,21	-	-160	-	NS	SI								
50,0%	RAR	0,074	14,94	-	-847	-	NS	SI	RAR	0,749	360,00	-	-847	-	NS	SI
	QPR	0,060	11,21	-	-684	-	NS	SI								
75,0%	RAR	0,178	14,94	-	-2.030	-	84.06	SI	RAR	1,795	360,00	-	-2.030	-	NS	SI
	QPR	0,143	11,21	-	-1.639	-	78.09	SI								
100,0%	RAR	0,310	14,94	-	-3.827	-	48.19	SI	RAR	3,131	360,00	-	-3.827	-	NS	SI
	QPR	0,250	11,21	-	-3.089	-	44.78	SI								
Trave: Trave P34-P37																
0%	RAR	0,139	14,94	-	-1.717	-	NS	SI	RAR	1,405	360,00	-	-1.717	-	NS	SI
	QPR	0,112	11,21	-	-1.385	-	99.88	SI								
25,0%	RAR	0,165	14,94	-	-1.890	-	90.29	SI	RAR	1,671	360,00	-	-1.890	-	NS	SI
	QPR	0,134	11,21	-	-1.526	-	83.87	SI								
50,0%	RAR	0,060	14,94	-	-690	-	NS	SI	RAR	0,610	360,00	-	-690	-	NS	SI
	QPR	0,049	11,21	-	-560	-	NS	SI								
75,0%	RAR	0,063	14,94	-	-721	-	NS	SI	RAR	0,637	360,00	-	-721	-	NS	SI
	QPR	0,051	11,21	-	-582	-	NS	SI								
100,0%	RAR	0,124	14,94	-	-1.418	-	NS	SI	RAR	1,254	360,00	-	-1.418	-	NS	SI
	QPR	0,100	11,21	-	-1.144	-	NS	SI								
Fondazione																
Travata: Trave 19b-P36-P39																
0%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
25,0%	RAR	0,017	14,94	-	-196	-	NS	SI	RAR	0,173	360,00	-	-196	-	NS	SI
	QPR	0,014	11,21	-	-158	-	NS	SI								
50,0%	RAR	0,073	14,94	-	-836	-	NS	SI	RAR	0,739	360,00	-	-836	-	NS	SI
	QPR	0,059	11,21	-	-676	-	NS	SI								
75,0%	RAR	0,175	14,94	-	-2.004	-	85.15	SI	RAR	1,772	360,00	-	-2.004	-	NS	SI
	QPR	0,142	11,21	-	-1.620	-	79.00	SI								
100,0%	RAR	0,306	14,94	-	-3.780	-	48.79	SI	RAR	3,092	360,00	-	-3.780	-	NS	SI
	QPR	0,247	11,21	-	-3.055	-	45.28	SI								
Trave: Trave P36-P39																
0%	RAR	0,137	14,94	-	-1.696	-	NS	SI	RAR	1,387	360,00	-	-1.696	-	NS	SI
	QPR	0,111	11,21	-	-1.370	-	NS	SI								
25,0%	RAR	0,164	14,94	-	-1.868	-	91.35	SI	RAR	1,652	360,00	-	-1.868	-	NS	SI
	QPR	0,132	11,21	-	-1.510	-	84.76	SI								
50,0%	RAR	0,060	14,94	-	-686	-	NS	SI	RAR	0,607	360,00	-	-686	-	NS	SI
	QPR	0,049	11,21	-	-557	-	NS	SI								

%LLI	Compressione calcestruzzo									Trazione acciaio							
	Compressione calcestruzzo rinforzo									Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	IdCmb	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verificato	IdCmb	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verificato	
[%]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N·m]	[N·m]				
75,0%	RAR	0,063	14,94	-	-716	-	NS	SI	RAR	0,633	360,00	-	-716	-	NS	SI	
	QPR	0,051	11,21	-	-579	-	NS	SI									
100,0%	RAR	0,123	14,94	-	-1.406	-	NS	SI	RAR	1,243	360,00	-	-1.406	-	NS	SI	
	QPR	0,099	11,21	-	-1.135	-	NS	SI									
Fondazione									Travata: Trave 20b-P38-P41								
Trave: Trave 20b-P38																	
0%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI	
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI									
25,0%	RAR	0,017	14,94	-	-196	-	NS	SI	RAR	0,173	360,00	-	-196	-	NS	SI	
	QPR	0,014	11,21	-	-158	-	NS	SI									
50,0%	RAR	0,074	14,94	-	-844	-	NS	SI	RAR	0,746	360,00	-	-844	-	NS	SI	
	QPR	0,060	11,21	-	-682	-	NS	SI									
75,0%	RAR	0,177	14,94	-	-2.021	-	84.44	SI	RAR	1,787	360,00	-	-2.021	-	NS	SI	
	QPR	0,143	11,21	-	-1.633	-	78.37	SI									
100,0%	RAR	0,309	14,94	-	-3.812	-	48.38	SI	RAR	3,119	360,00	-	-3.812	-	NS	SI	
	QPR	0,249	11,21	-	-3.079	-	44.92	SI									
Trave: Trave P38-P41																	
0%	RAR	0,138	14,94	-	-1.706	-	NS	SI	RAR	1,396	360,00	-	-1.706	-	NS	SI	
	QPR	0,112	11,21	-	-1.378	-	NS	SI									
25,0%	RAR	0,153	14,94	-	-1.752	-	97.40	SI	RAR	1,549	360,00	-	-1.752	-	NS	SI	
	QPR	0,124	11,21	-	-1.417	-	90.32	SI									
50,0%	RAR	0,049	14,94	-	-556	-	NS	SI	RAR	0,492	360,00	-	-556	-	NS	SI	
	QPR	0,040	11,21	-	-452	-	NS	SI									
75,0%	RAR	0,048	14,94	-	-549	-	NS	SI	RAR	0,485	360,00	-	-549	-	NS	SI	
	QPR	0,039	11,21	-	-443	-	NS	SI									
100%	RAR	0,103	14,94	-	-1.177	-	NS	SI	RAR	1,041	360,00	-	-1.177	-	NS	SI	
	QPR	0,083	11,21	-	-950	-	NS	SI									
Fondazione									Travata: Trave 21b-P40-P43								
Trave: Trave 21b-P40																	
0%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI	
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI									
25,1%	RAR	0,018	14,94	-	-201	-	NS	SI	RAR	0,178	360,00	-	-201	-	NS	SI	
	QPR	0,014	11,21	-	-162	-	NS	SI									
50,0%	RAR	0,075	14,94	-	-855	-	NS	SI	RAR	0,756	360,00	-	-855	-	NS	SI	
	QPR	0,060	11,21	-	-691	-	NS	SI									
75,0%	RAR	0,179	14,94	-	-2.046	-	83.41	SI	RAR	1,809	360,00	-	-2.046	-	NS	SI	
	QPR	0,145	11,21	-	-1.652	-	77.47	SI									
99,9%	RAR	0,312	14,94	-	-3.849	-	47.92	SI	RAR	3,149	360,00	-	-3.849	-	NS	SI	
	QPR	0,252	11,21	-	-3.108	-	44.50	SI									
Trave: Trave P40-P43																	
0%	RAR	0,139	14,94	-	-1.722	-	NS	SI	RAR	1,409	360,00	-	-1.722	-	NS	SI	
	QPR	0,113	11,21	-	-1.390	-	99.52	SI									
25,0%	RAR	0,165	14,94	-	-1.887	-	90.43	SI	RAR	1,668	360,00	-	-1.887	-	NS	SI	
	QPR	0,134	11,21	-	-1.525	-	83.93	SI									
50,0%	RAR	0,060	14,94	-	-681	-	NS	SI	RAR	0,602	360,00	-	-681	-	NS	SI	
	QPR	0,048	11,21	-	-554	-	NS	SI									
75,0%	RAR	0,062	14,94	-	-705	-	NS	SI	RAR	0,623	360,00	-	-705	-	NS	SI	
	QPR	0,050	11,21	-	-570	-	NS	SI									
100%	RAR	0,122	14,94	-	-1.391	-	NS	SI	RAR	1,230	360,00	-	-1.391	-	NS	SI	
	QPR	0,098	11,21	-	-1.124	-	NS	SI									
Fondazione									Travata: Trave 22b-P42-P45								
Trave: Trave 22b-P42																	
0%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI	
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI									
25,0%	RAR	0,018	14,94	-	-205	-	NS	SI	RAR	0,181	360,00	-	-205	-	NS	SI	
	QPR	0,014	11,21	-	-165	-	NS	SI									
50,0%	RAR	0,077	14,94	-	-878	-	NS	SI	RAR	0,776	360,00	-	-878	-	NS	SI	
	QPR	0,062	11,21	-	-709	-	NS	SI									
75,0%	RAR	0,183	14,94	-	-2.092	-	81.57	SI	RAR	1,850	360,00	-	-2.092	-	NS	SI	
	QPR	0,148	11,21	-	-1.688	-	75.82	SI									
100%	RAR	0,318	14,94	-	-3.931	-	46.92	SI	RAR	3,216	360,00	-	-3.931	-	NS	SI	
	QPR	0,257	11,21	-	-3.173	-	43.59	SI									
Trave: Trave P42-P45																	
0%	RAR	0,141	14,94	-	-1.743	-	NS	SI	RAR	1,426	360,00	-	-1.743	-	NS	SI	
	QPR	0,114	11,21	-	-1.406	-	98.38	SI									
25,0%	RAR	0,167	14,94	-	-1.912	-	89.25	SI	RAR	1,691	360,00	-	-1.912	-	NS	SI	
	QPR	0,135	11,21	-	-1.545	-	82.84	SI									
50,0%	RAR	0,060	14,94	-	-680	-	NS	SI	RAR	0,601	360,00	-	-680	-	NS	SI	
	QPR	0,048	11,21	-	-553	-	NS	SI									
75,0%	RAR	0,061	14,94	-	-702	-	NS	SI	RAR	0,621	360,00	-	-702	-	NS	SI	
	QPR	0,050	11,21	-	-568	-	NS	SI									
100,0%	RAR	0,121	14,94	-	-1.384	-	NS	SI	RAR	1,224	360,00	-	-1.384	-	NS	SI	
	QPR	0,098	11,21	-	-1.118	-	NS	SI									
Fondazione									Travata: Trave 23b-P44-P47								
Trave: Trave 23b-P44																	
0%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI	
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI									
25,0%	RAR	0,016	14,94	-	-188	-	NS	SI	RAR	0,166	360,00	-	-188	-	NS	SI	
	QPR	0,013	11,21	-	-152	-	NS	SI									
50,0%	RAR	0,070	14,94	-	-794	-	NS	SI	RAR	0,702	360,00	-	-794	-	NS	SI	
	QPR	0,056	11,21	-	-641	-	NS	SI									
75,0%	RAR	0,164	14,94	-	-1.878	-	90.87	SI	RAR	1,660	360,00	-	-1.878	-	NS	SI	
	QPR	0,133	11,21	-	-1.518	-	84.31	SI									

%LLI	Compressione calcestruzzo								Trazione acciaio							
	Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	IdCmb	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verificato	IdCmb	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verificato
[%]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N·m]	[N·m]			
100%	RAR QPR	0,284 0,229	14,94 11,21	-	-3.505 -2.832	-	52.62 48.84	SI SI	RAR	2,867	360,00	-	-3.505	-	NS	SI
Trave: Trave P44-P47																
0%	RAR QPR	0,135 0,109	14,94 11,21	-	-1.667 -1.346	-	NS NS	SI SI	RAR	1,364	360,00	-	-1.667	-	NS	SI
25,0%	RAR QPR	0,153 0,124	14,94 11,21	-	-1.753 -1.418	-	97.35 90.26	SI SI	RAR	1,550	360,00	-	-1.753	-	NS	SI
50,0%	RAR QPR	0,055 0,045	14,94 11,21	-	-627 -510	-	NS NS	SI SI	RAR	0,554	360,00	-	-627	-	NS	SI
75,0%	RAR QPR	0,055 0,045	14,94 11,21	-	-632 -512	-	NS NS	SI SI	RAR	0,559	360,00	-	-632	-	NS	SI
100,0%	RAR QPR	0,111 0,090	14,94 11,21	-	-1.272 -1.027	-	NS NS	SI SI	RAR	1,125	360,00	-	-1.272	-	NS	SI
Fondazione																
Trave: Trave 24b-P46																
0%	RAR QPR	0,000 0,000	14,94 11,21	-	-	-	-	SI SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
25,0%	RAR QPR	0,018 0,014	14,94 11,21	-	-204 -165	-	NS NS	SI SI	RAR	0,180	360,00	-	-204	-	NS	SI
49,9%	RAR QPR	0,076 0,062	14,94 11,21	-	-870 -703	-	NS NS	SI SI	RAR	0,769	360,00	-	-870	-	NS	SI
75,1%	RAR QPR	0,181 0,146	14,94 11,21	-	-2.066 -1.671	-	82.60 76.59	SI SI	RAR	1,827	360,00	-	-2.066	-	NS	SI
100%	RAR QPR	0,313 0,253	14,94 11,21	-	-3.868 -3.127	-	47.68 44.23	SI SI	RAR	3,164	360,00	-	-3.868	-	NS	SI
Travata: Trave 24b-P46-P49																
Fondazione																
Trave: Trave P46-P49																
0%	RAR QPR	0,141 0,114	14,94 11,21	-	-1.741 -1.406	-	NS 98.38	SI SI	RAR	1,424	360,00	-	-1.741	-	NS	SI
25,0%	RAR QPR	0,165 0,133	14,94 11,21	-	-1.882 -1.522	-	90.67 84.09	SI SI	RAR	1,664	360,00	-	-1.882	-	NS	SI
50,0%	RAR QPR	0,058 0,047	14,94 11,21	-	-660 -537	-	NS NS	SI SI	RAR	0,584	360,00	-	-660	-	NS	SI
75,0%	RAR QPR	0,059 0,048	14,94 11,21	-	-671 -543	-	NS NS	SI SI	RAR	0,593	360,00	-	-671	-	NS	SI
100,0%	RAR QPR	0,117 0,094	14,94 11,21	-	-1.333 -1.076	-	NS NS	SI SI	RAR	1,179	360,00	-	-1.333	-	NS	SI
Travata: Trave 25b-P48-P50																
Fondazione																
Trave: Trave 25b-P48																
0%	RAR QPR	0,000 0,000	14,94 11,21	-	-	-	-	SI SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
25,1%	RAR QPR	0,016 0,013	14,94 11,21	-	-185 -150	-	NS NS	SI SI	RAR	0,164	360,00	-	-185	-	NS	SI
49,9%	RAR QPR	0,069 0,056	14,94 11,21	-	-785 -637	-	NS NS	SI SI	RAR	0,694	360,00	-	-785	-	NS	SI
75,0%	RAR QPR	0,162 0,132	14,94 11,21	-	-1.853 -1.503	-	92.09 85.15	SI SI	RAR	1,638	360,00	-	-1.853	-	NS	SI
100%	RAR QPR	0,280 0,227	14,94 11,21	-	-3.452 -2.798	-	53.43 49.44	SI SI	RAR	2,824	360,00	-	-3.452	-	NS	SI
Trave: Trave P48-P50																
0%	RAR QPR	0,133 0,108	14,94 11,21	-	-1.648 -1.334	-	NS NS	SI SI	RAR	1,348	360,00	-	-1.648	-	NS	SI
25,0%	RAR QPR	0,164 0,133	14,94 11,21	-	-1.872 -1.516	-	91.16 84.42	SI SI	RAR	1,655	360,00	-	-1.872	-	NS	SI
50,0%	RAR QPR	0,068 0,055	14,94 11,21	-	-776 -629	-	NS NS	SI SI	RAR	0,686	360,00	-	-776	-	NS	SI
75,0%	RAR QPR	0,071 0,058	14,94 11,21	-	-816 -658	-	NS NS	SI SI	RAR	0,721	360,00	-	-816	-	NS	SI
100,0%	RAR QPR	0,130 0,105	14,94 11,21	-	-1.487 -1.200	-	NS NS	SI SI	RAR	1,315	360,00	-	-1.487	-	NS	SI
Travata: Trave 26b-P51-P52																
Fondazione																
Trave: Trave 26b-P51																
0%	RAR QPR	0,000 0,000	14,94 11,21	-	-	-	-	SI SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
24,9%	RAR QPR	0,017 0,014	14,94 11,21	-	-198 -161	-	NS NS	SI SI	RAR	0,175	360,00	-	-198	-	NS	SI
50,1%	RAR QPR	0,073 0,060	14,94 11,21	-	-839 -682	-	NS NS	SI SI	RAR	0,742	360,00	-	-839	-	NS	SI
75,0%	RAR QPR	0,174 0,141	14,94 11,21	-	-1.990 -1.616	-	85.75 79.20	SI SI	RAR	1,760	360,00	-	-1.990	-	NS	SI
99,9%	RAR QPR	0,301 0,245	14,94 11,21	-	-3.721 -3.020	-	49.56 45.80	SI SI	RAR	3,044	360,00	-	-3.721	-	NS	SI
Trave: Trave P51-P52																
0%	RAR QPR	0,135 0,110	14,94 11,21	-	-1.672 -1.356	-	NS NS	SI SI	RAR	1,368	360,00	-	-1.672	-	NS	SI
25,0%	RAR QPR	0,162 0,131	14,94 11,21	-	-1.847 -1.496	-	92.39 85.55	SI SI	RAR	1,633	360,00	-	-1.847	-	NS	SI
50,0%	RAR QPR	0,063 0,051	14,94 11,21	-	-719 -578	-	NS NS	SI SI	RAR	0,636	360,00	-	-719	-	NS	SI
75,0%	RAR QPR	0,065 0,052	14,94 11,21	-	-737 -589	-	NS NS	SI SI	RAR	0,652	360,00	-	-737	-	NS	SI
100%	RAR QPR	0,117 0,095	14,94 11,21	-	-1.342 -1.080	-	NS NS	SI SI	RAR	1,187	360,00	-	-1.342	-	NS	SI
Fondazione																
Travata: Trave 27b-P53-P54																

%LLI Tp _{mf}	Compressione calcestruzzo								Trazione acciaio							
	Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id _{Cmb}	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verificato	Id _{Cmb}	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verificato
[%]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N·m]	[N·m]			
Trave: Trave 27b-P53																
0%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
24,9%	RAR	0,018	14,94	-	-204	-	NS	SI	RAR	0,180	360,00	-	-204	-	NS	SI
	QPR	0,015	11,21	-	-166	-	NS	SI								
50,1%	RAR	0,076	14,94	-	-864	-	NS	SI	RAR	0,764	360,00	-	-864	-	NS	SI
	QPR	0,061	11,21	-	-702	-	NS	SI								
75,0%	RAR	0,180	14,94	-	-2.060	-	82.84	SI	RAR	1,821	360,00	-	-2.060	-	NS	SI
	QPR	0,147	11,21	-	-1.674	-	76.46	SI								
99,9%	RAR	0,313	14,94	-	-3.863	-	47.74	SI	RAR	3,160	360,00	-	-3.863	-	NS	SI
	QPR	0,254	11,21	-	-3.137	-	44.09	SI								
Trave: Trave P53-P54																
0%	RAR	0,138	14,94	-	-1.698	-	NS	SI	RAR	1,389	360,00	-	-1.698	-	NS	SI
	QPR	0,112	11,21	-	-1.378	-	NS	SI								
25,0%	RAR	0,166	14,94	-	-1.899	-	89.86	SI	RAR	1,679	360,00	-	-1.899	-	NS	SI
	QPR	0,135	11,21	-	-1.539	-	83.16	SI								
50,0%	RAR	0,064	14,94	-	-736	-	NS	SI	RAR	0,651	360,00	-	-736	-	NS	SI
	QPR	0,052	11,21	-	-592	-	NS	SI								
75,0%	RAR	0,066	14,94	-	-758	-	NS	SI	RAR	0,670	360,00	-	-758	-	NS	SI
	QPR	0,053	11,21	-	-605	-	NS	SI								
100%	RAR	0,121	14,94	-	-1.378	-	NS	SI	RAR	1,218	360,00	-	-1.378	-	NS	SI
	QPR	0,097	11,21	-	-1.109	-	NS	SI								
Fondazione																
Travata: Trave 28b-P55-P56																
Trave: Trave 28b-P55																
0%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
25,0%	RAR	0,017	14,94	-	-193	-	NS	SI	RAR	0,171	360,00	-	-193	-	NS	SI
	QPR	0,014	11,21	-	-157	-	NS	SI								
49,9%	RAR	0,071	14,94	-	-816	-	NS	SI	RAR	0,721	360,00	-	-816	-	NS	SI
	QPR	0,058	11,21	-	-663	-	NS	SI								
74,9%	RAR	0,169	14,94	-	-1.936	-	88.15	SI	RAR	1,712	360,00	-	-1.936	-	NS	SI
	QPR	0,138	11,21	-	-1.571	-	81.47	SI								
100%	RAR	0,293	14,94	-	-3.616	-	51.00	SI	RAR	2,958	360,00	-	-3.616	-	NS	SI
	QPR	0,238	11,21	-	-2.934	-	47.14	SI								
Trave: Trave P55-P56																
0%	RAR	0,134	14,94	-	-1.659	-	NS	SI	RAR	1,357	360,00	-	-1.659	-	NS	SI
	QPR	0,109	11,21	-	-1.345	-	NS	SI								
25,0%	RAR	0,159	14,94	-	-1.812	-	94.18	SI	RAR	1,602	360,00	-	-1.812	-	NS	SI
	QPR	0,129	11,21	-	-1.468	-	87.18	SI								
50,0%	RAR	0,062	14,94	-	-704	-	NS	SI	RAR	0,622	360,00	-	-704	-	NS	SI
	QPR	0,050	11,21	-	-567	-	NS	SI								
75,0%	RAR	0,063	14,94	-	-718	-	NS	SI	RAR	0,635	360,00	-	-718	-	NS	SI
	QPR	0,050	11,21	-	-574	-	NS	SI								
100,0%	RAR	0,116	14,94	-	-1.322	-	NS	SI	RAR	1,169	360,00	-	-1.322	-	NS	SI
	QPR	0,093	11,21	-	-1.064	-	NS	SI								
Fondazione																
Travata: Trave 29b-P57-P58																
Trave: Trave 29b-P57																
0%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
25,0%	RAR	0,016	14,94	-	-188	-	NS	SI	RAR	0,166	360,00	-	-188	-	NS	SI
	QPR	0,013	11,21	-	-152	-	NS	SI								
50,0%	RAR	0,070	14,94	-	-797	-	NS	SI	RAR	0,705	360,00	-	-797	-	NS	SI
	QPR	0,057	11,21	-	-646	-	NS	SI								
74,9%	RAR	0,165	14,94	-	-1.887	-	90.43	SI	RAR	1,668	360,00	-	-1.887	-	NS	SI
	QPR	0,134	11,21	-	-1.529	-	83.71	SI								
99,9%	RAR	0,285	14,94	-	-3.522	-	52.37	SI	RAR	2,881	360,00	-	-3.522	-	NS	SI
	QPR	0,231	11,21	-	-2.854	-	48.47	SI								
Trave: Trave P57-P58																
0%	RAR	0,135	14,94	-	-1.671	-	NS	SI	RAR	1,367	360,00	-	-1.671	-	NS	SI
	QPR	0,110	11,21	-	-1.352	-	NS	SI								
25,0%	RAR	0,154	14,94	-	-1.760	-	96.96	SI	RAR	1,556	360,00	-	-1.760	-	NS	SI
	QPR	0,125	11,21	-	-1.425	-	89.82	SI								
50,0%	RAR	0,055	14,94	-	-632	-	NS	SI	RAR	0,559	360,00	-	-632	-	NS	SI
	QPR	0,045	11,21	-	-513	-	NS	SI								
75,0%	RAR	0,056	14,94	-	-635	-	NS	SI	RAR	0,561	360,00	-	-635	-	NS	SI
	QPR	0,045	11,21	-	-513	-	NS	SI								
100%	RAR	0,111	14,94	-	-1.272	-	NS	SI	RAR	1,125	360,00	-	-1.272	-	NS	SI
	QPR	0,090	11,21	-	-1.026	-	NS	SI								
Fondazione																
Travata: Trave 30b-P59-P60																
Trave: Trave 30b-P59																
0%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
25,0%	RAR	0,018	14,94	-	-202	-	NS	SI	RAR	0,179	360,00	-	-202	-	NS	SI
	QPR	0,014	11,21	-	-164	-	NS	SI								
50,0%	RAR	0,075	14,94	-	-856	-	NS	SI	RAR	0,757	360,00	-	-856	-	NS	SI
	QPR	0,061	11,21	-	-692	-	NS	SI								
74,9%	RAR	0,178	14,94	-	-2.034	-	83.90	SI	RAR	1,798	360,00	-	-2.034	-	NS	SI
	QPR	0,144	11,21	-	-1.644	-	77.85	SI								
99,9%	RAR	0,308	14,94	-	-3.806	-	48.46	SI	RAR	3,114	360,00	-	-3.806	-	NS	SI
	QPR	0,249	11,21	-	-3.076	-	44.97	SI								
Trave: Trave P59-P60																
0%	RAR	0,140	14,94	-	-1.730	-	NS	SI	RAR	1,415	360,00	-	-1.730	-	NS	SI
	QPR	0,113	11,21	-	-1.397	-	99.02	SI								

%LLI	Compressione calcestruzzo								Trazione acciaio							
	Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	IdCmb	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verificato	IdCmb	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verificato
[%]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N·m]	[N·m]			
25,0%	RAR	0,163	14,94	-	-1.858	-	91.85	SI	RAR	1,643	360,00	-	-1.858	-	NS	SI
	QPR	0,131	11,21	-	-1.502	-	85.21	SI								
50,0%	RAR	0,057	14,94	-	-650	-	NS	SI	RAR	0,575	360,00	-	-650	-	NS	SI
	QPR	0,046	11,21	-	-529	-	NS	SI								
75,0%	RAR	0,058	14,94	-	-661	-	NS	SI	RAR	0,584	360,00	-	-661	-	NS	SI
	QPR	0,047	11,21	-	-534	-	NS	SI								
100%	RAR	0,116	14,94	-	-1.323	-	NS	SI	RAR	1,170	360,00	-	-1.323	-	NS	SI
	QPR	0,093	11,21	-	-1.068	-	NS	SI								
Fondazione								Travata: Trave 31b-P61-P62								
Trave: Trave 31b-P61																
0%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
25,1%	RAR	0,019	14,94	-	-216	-	NS	SI	RAR	0,191	360,00	-	-216	-	NS	SI
	QPR	0,015	11,21	-	-173	-	NS	SI								
49,9%	RAR	0,080	14,94	-	-912	-	NS	SI	RAR	0,806	360,00	-	-912	-	NS	SI
	QPR	0,064	11,21	-	-733	-	NS	SI								
75,0%	RAR	0,189	14,94	-	-2.157	-	79.11	SI	RAR	1,907	360,00	-	-2.157	-	NS	SI
	QPR	0,152	11,21	-	-1.734	-	73.81	SI								
99,9%	RAR	0,326	14,94	-	-4.021	-	45.87	SI	RAR	3,290	360,00	-	-4.021	-	NS	SI
	QPR	0,262	11,21	-	-3.234	-	42.77	SI								
Trave: Trave P61-P62																
0%	RAR	0,144	14,94	-	-1.780	-	NS	SI	RAR	1,456	360,00	-	-1.780	-	NS	SI
	QPR	0,116	11,21	-	-1.434	-	96.46	SI								
25,0%	RAR	0,170	14,94	-	-1.937	-	88.10	SI	RAR	1,713	360,00	-	-1.937	-	NS	SI
	QPR	0,137	11,21	-	-1.560	-	82.04	SI								
50,0%	RAR	0,060	14,94	-	-689	-	NS	SI	RAR	0,609	360,00	-	-689	-	NS	SI
	QPR	0,049	11,21	-	-558	-	NS	SI								
75,0%	RAR	0,061	14,94	-	-695	-	NS	SI	RAR	0,615	360,00	-	-695	-	NS	SI
	QPR	0,049	11,21	-	-561	-	NS	SI								
100%	RAR	0,116	14,94	-	-1.330	-	NS	SI	RAR	1,176	360,00	-	-1.330	-	NS	SI
	QPR	0,094	11,21	-	-1.074	-	NS	SI								
Fondazione								Travata: Trave 32b-P63-P64								
Trave: Trave 32b-P63																
0%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
25,0%	RAR	0,022	14,94	-	-255	-	NS	SI	RAR	0,225	360,00	-	-255	-	NS	SI
	QPR	0,018	11,21	-	-203	-	NS	SI								
50,0%	RAR	0,094	14,94	-	-1.069	-	NS	SI	RAR	0,945	360,00	-	-1.069	-	NS	SI
	QPR	0,074	11,21	-	-849	-	NS	SI								
75,0%	RAR	0,220	14,94	-	-2.518	-	67.77	SI	RAR	2,226	360,00	-	-2.518	-	NS	SI
	QPR	0,175	11,21	-	-2.002	-	63.93	SI								
100,0%	RAR	0,379	14,94	-	-4.673	-	39.47	SI	RAR	3,823	360,00	-	-4.673	-	94.16	SI
	QPR	0,301	11,21	-	-3.720	-	37.18	SI								
Trave: Trave P63-P64																
0%	RAR	0,160	14,94	-	-1.981	-	93.10	SI	RAR	1,621	360,00	-	-1.981	-	NS	SI
	QPR	0,128	11,21	-	-1.582	-	87.44	SI								
25,0%	RAR	0,176	14,94	-	-2.008	-	84.98	SI	RAR	1,775	360,00	-	-2.008	-	NS	SI
	QPR	0,141	11,21	-	-1.606	-	79.69	SI								
50,0%	RAR	0,049	14,94	-	-556	-	NS	SI	RAR	0,492	360,00	-	-556	-	NS	SI
	QPR	0,040	11,21	-	-452	-	NS	SI								
75,0%	RAR	0,045	14,94	-	-511	-	NS	SI	RAR	0,452	360,00	-	-511	-	NS	SI
	QPR	0,036	11,21	-	-414	-	NS	SI								
100%	RAR	0,098	14,94	-	-1.116	-	NS	SI	RAR	0,987	360,00	-	-1.116	-	NS	SI
	QPR	0,079	11,21	-	-904	-	NS	SI								
Fondazione								Travata: Trave 33b-P65-P66								
Trave: Trave 33b-P65																
0%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
25,0%	RAR	0,006	14,94	-	-70	-	NS	SI	RAR	0,062	360,00	-	-70	-	NS	SI
	QPR	0,006	11,21	-	-65	-	NS	SI								
50,0%	RAR	0,028	14,94	-	-319	-	NS	SI	RAR	0,282	360,00	-	-319	-	NS	SI
	QPR	0,026	11,21	-	-292	-	NS	SI								
75,0%	RAR	0,071	14,94	-	-811	-	NS	SI	RAR	0,717	360,00	-	-811	-	NS	SI
	QPR	0,064	11,21	-	-735	-	NS	SI								
100,0%	RAR	0,130	14,94	-	-1.607	-	NS	SI	RAR	1,315	360,00	-	-1.607	-	NS	SI
	QPR	0,117	11,21	-	-1.445	-	95.73	SI								
Trave: Trave P65-P66																
0%	RAR	0,068	14,94	-	-834	-	NS	SI	RAR	0,682	360,00	-	-834	-	NS	SI
	QPR	0,059	11,21	-	-731	-	NS	SI								
25,0%	RAR	0,078	14,94	-	-886	-	NS	SI	RAR	0,783	360,00	-	-886	-	NS	SI
	QPR	0,068	11,21	-	-774	-	NS	SI								
50,0%	RAR	0,033	14,94	-	-373	-	NS	SI	RAR	0,330	360,00	-	-373	-	NS	SI
	QPR	0,028	11,21	-	-316	-	NS	SI								
75,0%	RAR	0,035	14,94	-	-400	-	NS	SI	RAR	0,354	360,00	-	-400	-	NS	SI
	QPR	0,029	11,21	-	-334	-	NS	SI								
100%	RAR	0,073	14,94	-	-836	-	NS	SI	RAR	0,739	360,00	-	-836	-	NS	SI
	QPR	0,061	11,21	-	-697	-	NS	SI								

LEGENDA:

%L_{Li} Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{Li}), a partire dall'estremo iniziale.

Rinf. Indica la presenza del rinforzo sulla sezione di verifica.

FRF Spostamento massimo (freccia) dell'elemento, valutata in combinazione Caratteristica (RARA).

%LLI Tp _{mf}	Compressione calcestruzzo								Trazione acciaio								
	Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio/FRP rinforzo								
	Id _{Cmb}	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verificato	Id _{Cmb}	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verificato	
[%]		[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N·m]	[N·m]			
Id_{Cmb}	Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.																
σ_{cc}	Tensione massima di compressione nel calcestruzzo.																
σ_{cd,amm}	Tensione ammissibile per la verifica a compressione del calcestruzzo.																
N_{Ed}, M_{Ed,3}, M_{Ed,2}	Sollecitazioni di progetto.																
σ_{at}	Tensione massima di trazione nell'acciaio della Trave/Rinforzo o nel FRP.																
σ_{td,amm}	Tensione ammissibile per la verifica a trazione dell'acciaio/rinforzo.																
CS	Coefficiente di Sicurezza (= σ _{cd,amm} /σ _{cc} ; σ _{td,amm} /σ _{at}). [NS] = Non Significativo (CS = 100).																
Verificato	[SI] = La verifica è soddisfatta (σ _{cc} ≤ σ _{cd,amm} ; σ _{at} ≤ σ _{td,amm}). [NO] = La verifica NON è soddisfatta (σ _{cc} > σ _{cd,amm} ; σ _{at} > σ _{td,amm}).																

INFORMAZIONI GENERALI	pag.	2
TIPOLOGIE DI CARICO	pag.	2
DATI GENERALI ANALISI SISMICA	pag.	2
DATI GENERALI ANALISI SISMICA - FATTORI DI COMPORTAMENTO	pag.	2
	pag.	3
PRINCIPALI ELEMENTI ANALISI SISMICA	pag.	3
RIEPILOGO MODI DI VIBRAZIONE	pag.	3
Pareti - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Elevazione)	pag.	5
Pareti - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Elevazione)	pag.	39
Pareti - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione)	pag.	53
SOLETTE - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Elevazione)	pag.	55
Solette - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione)	pag.	101
Solette - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione)	pag.	104
TRAVI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Fondazione)	pag.	110
TRAVI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Fondazione)	pag.	118
Travi - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Fondazione)	pag.	133

**REALIZZAZIONE NUOVO TRATTO
CICLOPEDONALE.****Verifica evento eccezionale di invasione mezzo pesante****NORMATIVA DI RIFERIMENTO**

Le fasi di analisi e verifica della struttura sono state condotte in accordo alle seguenti disposizioni normative, per quanto applicabili in relazione al criterio di calcolo adottato dal progettista, evidenziato nel prosieguo della presente relazione:

Legge 5 novembre 1971 n. 1086 (G. U. 21 dicembre 1971 n. 321)

”Norme per la disciplina delle opere di conglomerato cementizio armato, normale e precompresso ed a struttura metallica”

Legge 2 febbraio 1974 n. 64 (G. U. 21 marzo 1974 n. 76)

”Provvedimenti per le costruzioni con particolari prescrizioni per le zone sismiche”

Indicazioni progettive per le nuove costruzioni in zone sismiche a cura del Ministero per la Ricerca scientifica - Roma 1981.

D. M. Infrastrutture Trasporti 17 gennaio 2018 (G.U. 20 febbraio 2018 n. 42 - Suppl. Ord.) ”Norme tecniche per le Costruzioni”

Inoltre, in mancanza di specifiche indicazioni, ad integrazione della norma precedente e per quanto con esse non in contrasto, sono state utilizzate le indicazioni contenute nella:

Circolare 21 gennaio 2019, n. 7 C.S.LL.PP. (G.U. Serie Generale n. 35 del 11/02/2019 -

Suppl. Ord. n. 5) Istruzioni per l'applicazione dell'«Aggiornamento delle "Norme tecniche per le costruzioni"» di cui al decreto ministeriale 17 gennaio 2018.



DESCRIZIONE DELLE VERIFICHE EFFETTUATE

Oltre alle verifiche effettuate sull'opera in riferimento alle condizioni di esercizio dell'infrastruttura già esplicate nella relazione principale si allega la presente appendice di verifica dell'evento eccezionale di invasione da parte di mezzo pesante.

Tale verifica è effettuata in considerazione della presenza di un cordolo insormontabile che prevede quindi una limitazione fisica per il transito dei veicoli come previsto al capitolo 5.1.2.1 delle NTC2018. Pertanto l'infrastruttura progettata non rientra nella piattaforma stradale così come intesa ai fini delle verifiche strutturali esplicitate all'interno delle norme stesse. In considerazione della tipologia di infrastruttura stradale e del fatto che la ciclopedonale non risulta protetta da sicurvia si è proceduto ad una verifica locale secondo lo **schema di carico n.3** riportato al capitolo 5.1.3.3.3 utilizzando cioè un carico pari a **150KN** con impronta ad estradosso pavimentazione 0,40x0,40 m. Il carico è poi stato diffuso negli spessori della pavimentazione secondo lo schema 5.1.3.a che ha portato l'impronta ad estradosso soletta a 0,90x0,90 m. In allegato si riportano i tabulati riferibili a questa verifica.

IL CALCOLATORE

Ing. Alex Pellegatta

Morbegno, 13.07.2020

Desktop - Soletta sp.24cm carico eccezionale

Trave continua - verifiche statiche

Metodo di calcolo: STATI LIMITE

Calcestruzzo

Rck	30,0 MPa
fck = 0.83 Rck	25,0 MPa
fctk = 0.7x0.30x(fck/10^(2/3))	1,8 MPa
fbk (aderenza fe cls) = 2.25 fctk	4,0 MPa
E = 22000 f _{cm} ^(0.3)	31475,8 MPa
Gamma c (coeff. sic. mat.)	1,5
fcd	14,2 MPa
fctd	1,2 MPa
fyd (aderenza fe cls)	2,7 MPa
Acciaio Tipo	B450C
fsd	391,3 MPa

Copriferro geometrico	2,5 cm
Luce di calcolo	interasse

SEZIONE

Tipo sezione: Rettangolare
b = 180,0 cm H = 24,0 cm

CAMPATE E SBALZI

Interassi campate [cm]:	530 - 530
Vincolo sx	1/12
Vincolo dx	1/12
Larghezze appoggi [cm]:	30 - 30 - 30

CARICHI DISTRIBUITI

Peso proprio	10,80 kN/m
Permanente	3,50 kN/m da ascissa 15 a 1075 -

CARICHI CONCENTRATI

Campata 1 - ascissa 265 - Permanente	0,00 kN - Accidentale	150,00 kN
--------------------------------------	-----------------------	-----------

REAZIONI VINCOLARI

R max	112,50 kN	168,72 kN	33,78 kN
R min	33,78 kN	82,58 kN	18,93 kN

DEFORMAZIONI

Freccia massima positiva	0,38 cm
Freccia massima negativa	-0,07 cm

VERIFICA A FLESSIONE

MOMENTO MASSIMO POSITIVO: - campata 1 - ascissa 260,0 cm

As	25,45 cm ²
A's	7,07 cm ²
H utile	1,5 cm
Msd	193,27 kNm
Mrd	197,78 kNm OK

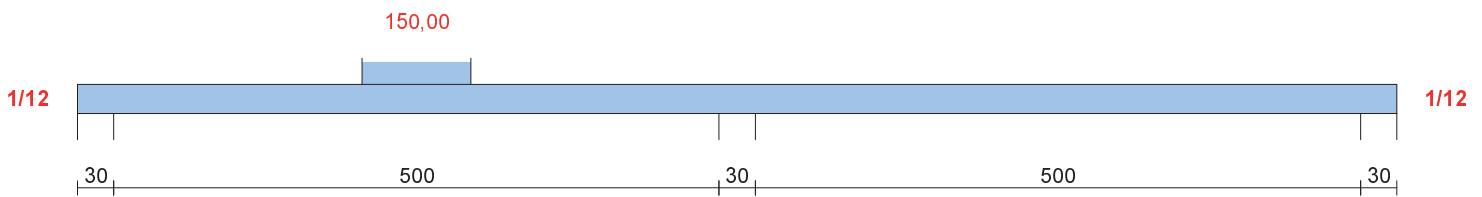
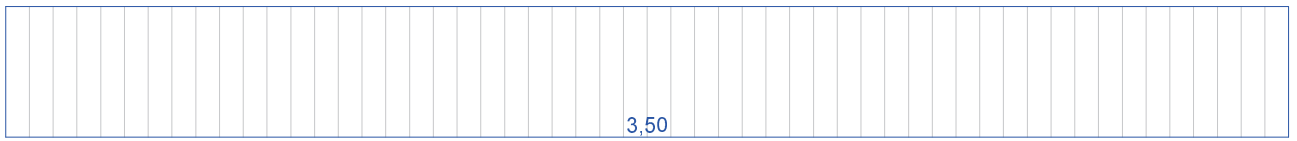
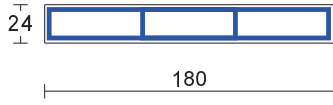
MOMENTO MASSIMO NEGATIVO: - appoggio 1 - ascissa 10,0 cm

As	25,45 cm ²
A's	19,79 cm ²
H utile	1 cm
Msd	-142,59 kNm
Mrd	-156,00 kNm OK

VERIFICA A TAGLIO

TAGLIO MASSIMO: - campata 1 - ascissa 30 cm

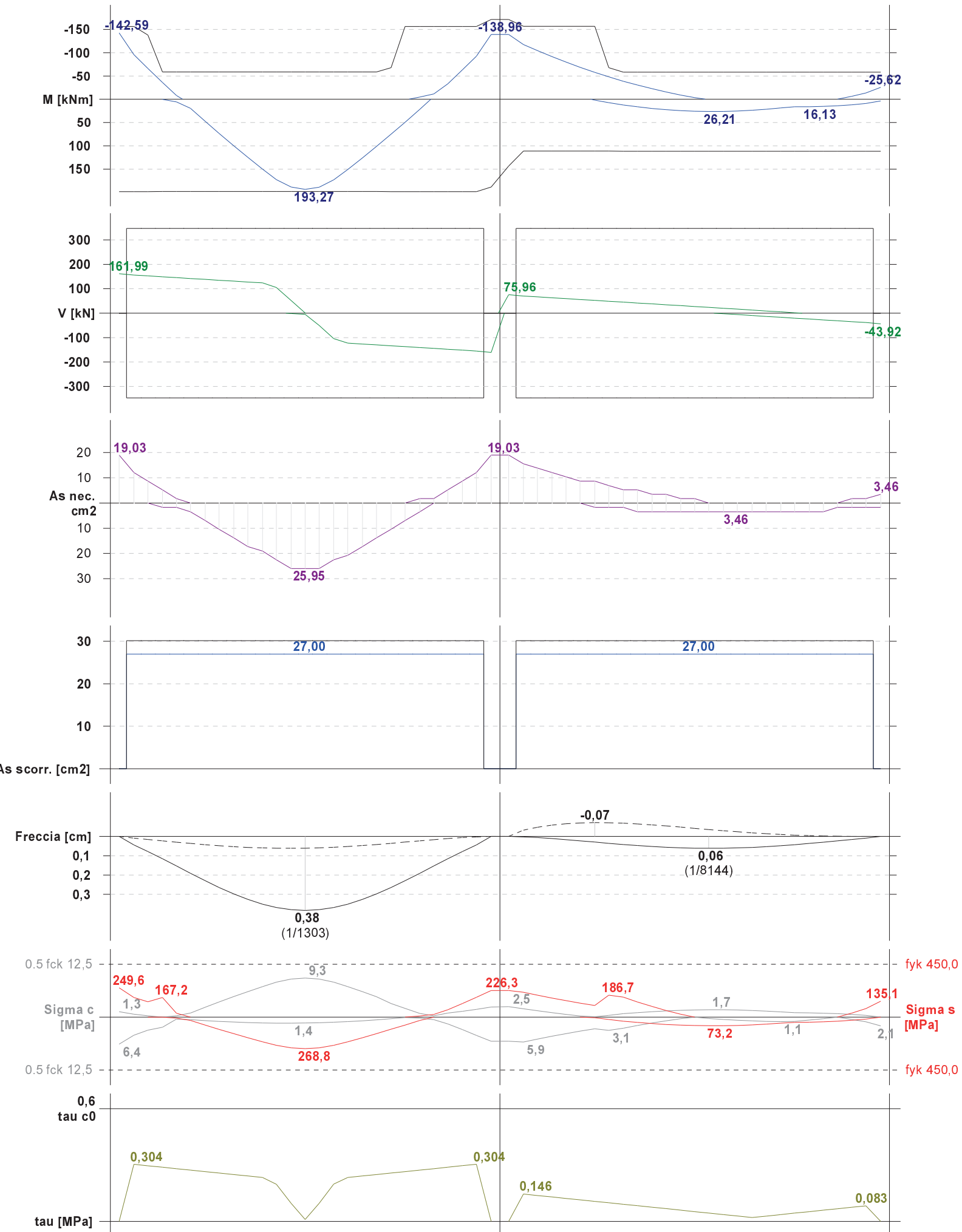
Area staffe	30,16 cm ²
ctg teta	1,5
Vsd	204,65 kN
Vrsd = 0.9 d Asw/s fyd (ctg teta)	347,38 kN OK
Vrcd = 0.9 d b f'cd (ctg teta)/(1+ctg teta^2)	1154,77 kN OK



Rk [kN] max **112,50**
min 33,78

168,72
82,58

33,78
18,93



Desktop - Soletta sp.40cm carico eccezionale

Trave continua - verifiche statiche

Metodo di calcolo: STATI LIMITE

Calcestruzzo

Rck	30,0 MPa
fck = 0.83 Rck	25,0 MPa
fctk = 0.7x0.30x(fck/10^(2/3))	1,8 MPa
fbk (aderenza fe cls) = 2.25 fctk	4,0 MPa
E = 22000 f _{cm} ^(0.3)	31475,8 MPa
Gamma c (coeff. sic. mat.)	1,5
fcd	14,2 MPa
fctd	1,2 MPa
fyd (aderenza fe cls)	2,7 MPa
Acciaio Tipo	B450C
fsd	391,3 MPa

Copriferro geometrico	2,5 cm
Luce di calcolo	interasse

SEZIONE

Tipo sezione: Rettangolare
b = 180,0 cm H = 40,0 cm

CAMPATE E SBALZI

Interassi campate [cm]: 390 - 850 - 350
Vincolo sx 1/12
Vincolo dx APP
Larghezze appoggi [cm]: 30 - 30 - 30 - 30

CARICHI DISTRIBUITI

Peso proprio 18,00 kN/m
Permanente 3,50 kN/m da ascissa 15 a 1605 -

CARICHI CONCENTRATI

Campata 2 - ascissa 440 - Permanente 0,00 kN - Accidentale 150,00 kN

REAZIONI VINCOLARI

R max	8,42 kN	280,60 kN	275,38 kN	3,93 kN
R min	-35,65 kN	164,50 kN	159,40 kN	-34,07 kN

DEFORMAZIONI

Freccia massima positiva	0,41 cm
Freccia massima negativa	-0,05 cm

VERIFICA A FLESSIONE

MOMENTO MASSIMO POSITIVO: - campata 2 - ascissa 440,0 cm

As	30,54 cm ²
A's	5,50 cm ²
H utile	1,5 cm
Msd	371,93 kNm
Mrd	421,34 kNm OK

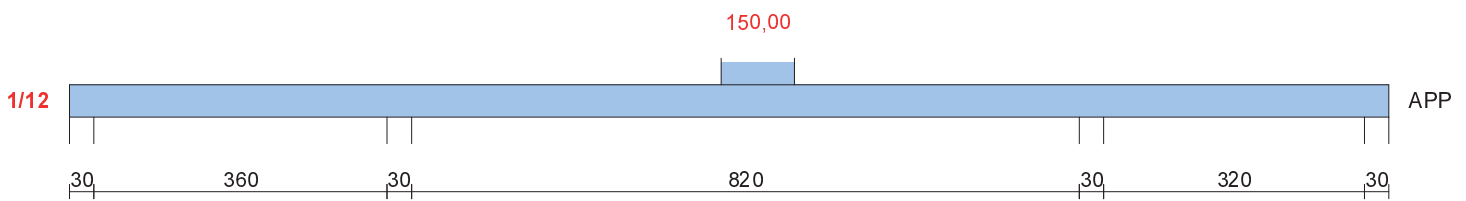
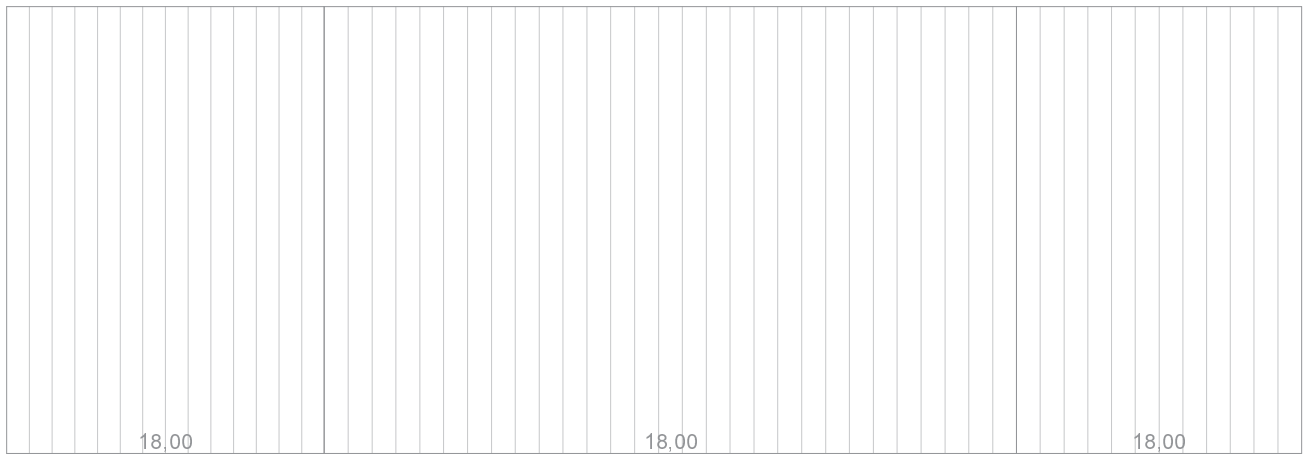
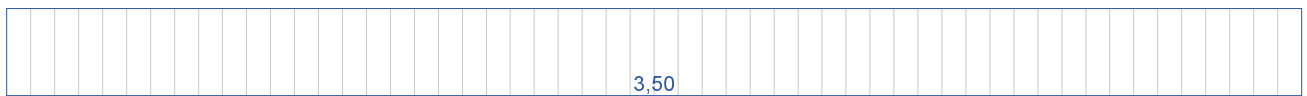
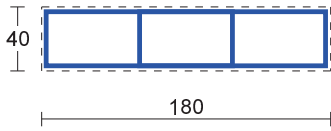
MOMENTO MASSIMO NEGATIVO: - appoggio 2 - ascissa 840,0 cm

As	41,31 cm ²
A's	24,28 cm ²
H utile	1 cm
Msd	-332,15 kNm
Mrd	-339,20 kNm OK

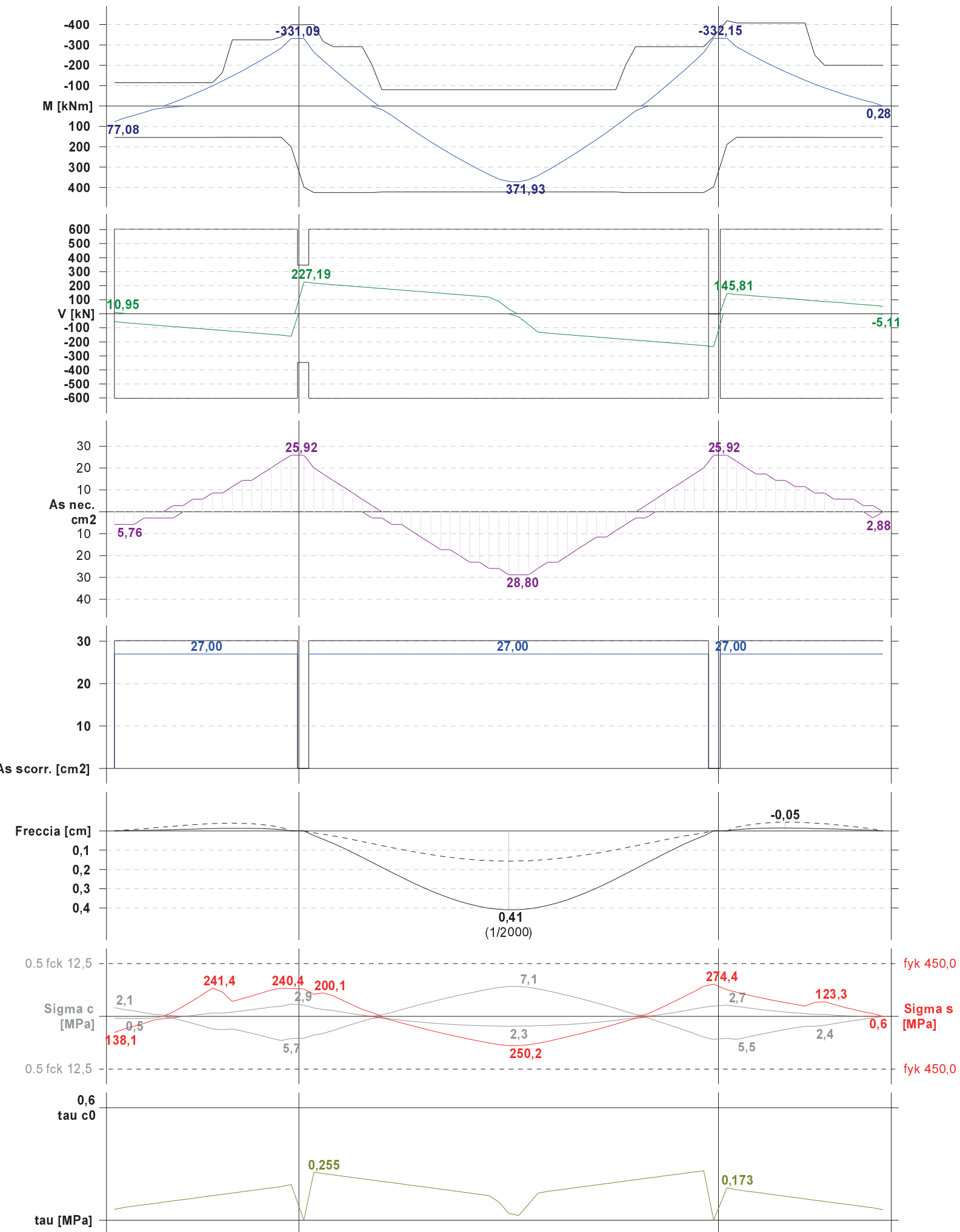
VERIFICA A TAGLIO

TAGLIO MASSIMO: - campata 2 - ascissa 30 cm

Area staffe	30,16 cm ²
ctg teta	1,5
Vsd	278,01 kN
Vrsd = 0.9 d Asw/s fyd (ctg teta)	602,99 kN OK
Vrcd = 0.9 d b f'cd (ctg teta)/(1+ctg teta ²)	2004,46 kN OK



Rk [kN]	max 8,42	280,60	275,38	3,93
	min -35,65	164,50	159,40	-34,07



**Comune di Civo
Provincia di Sondrio**

**RELAZIONE GEOTECNICA GENERALE
E DELLE FONDAZIONI**

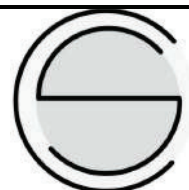
OGGETTO: Relazione geotecnica relativa al progetto "Realizzazione ciclopedonale"

COMMITTENTE: Amministrazione comunale
Morbegno, 10/07/2020

Il Progettista

(Ing. Alex Pellegatta)

Studio Sassella e Crosio associati
via Stelvio, 118 - Morbegno
0342051013 - info@sassellacrosioassociati.it



1 - DESCRIZIONE GENERALE DELL'OPERA

La presente relazione geotecnica riguarda le indagini, la caratterizzazione e modellazione geotecnica del "volume significativo" per l'opera in esame e valuta l'interazione opera/terreno ai fini del dimensionamento delle relative fondazioni.

Questa relazione è stata redatta sulla base dei dati risultanti dalle prove di campagna e/o di laboratorio.

2 - NORMATIVA DI RIFERIMENTO

Le fasi di analisi e verifica della struttura sono state condotte in accordo alle seguenti disposizioni normative, per quanto applicabili in relazione al criterio di calcolo adottato dal progettista, evidenziato nel prosieguo della presente relazione:

Legge 5 novembre 1971 n. 1086 (G. U. 21 dicembre 1971 n. 321)

"Norme per la disciplina delle opere di conglomerato cementizio armato, normale e precompresso ed a struttura metallica".

Legge 2 febbraio 1974 n. 64 (G. U. 21 marzo 1974 n. 76)

"Provvedimenti per le costruzioni con particolari prescrizioni per le zone sismiche"

Indicazioni progettuali per le nuove costruzioni in zone sismiche a cura del Ministero per la Ricerca scientifica - Roma 1981.

D. M. Infrastrutture Trasporti 17/01/2018 (G.U. 20/02/2018 n. 42 - Suppl. Ord. n. 8)

"Aggiornamento delle Norme tecniche per le Costruzioni".

Inoltre, in mancanza di specifiche indicazioni, ad integrazione della norma precedente e per quanto con esse non in contrasto, sono state utilizzate le indicazioni contenute nella:

Circolare 21 gennaio 2019, n. 7 C.S.LL.PP. (G.U. Serie Generale n. 35 del 11/02/2019 - Suppl. Ord. n. 5)

Istruzioni per l'applicazione dell'«Aggiornamento delle "Norme tecniche per le costruzioni"» di cui al decreto ministeriale 17 gennaio 2018.

Eurocodice 7 - "Progettazione geotecnica" - EN 1997-1 per quanto non in contrasto con le disposizioni del D.M. 2018 "Norme Tecniche per le Costruzioni".

3 - INDAGINI E CARATTERIZZAZIONE GEOTECNICA

Sulla base di quanto dettagliato nella relazione geologica dell'area di sito, si è proceduto alla progettazione della campagna di indagini geognostiche finalizzate alla determinazione delle caratteristiche geotecniche dei terreni interessati dal "volume significativo" dell'opera in esame.

3.1 Area di sedime

L'area oggetto di studio presenta una copertura superficiale caratterizzata da **depositi morenici quaternari**. Si tratta infatti dei depositi trasportati dai ghiacciai quaternari e lasciati a varie quote sui versanti nel momento del loro ritiro.

In ogni caso il litotipo locale è riconducibile alla formazione degli *Gneiss* del Monte Tonale (appartenenti all'Unità Austoalpina) che si trovano arealmente localizzati nella parte inferiore del territorio comunale a contatto tettonico con la Formazione della Punta di Pietra Rossa. Il litotipo dominante è costituito da *gneiss* e micascisti a due miche

3.2 Prove effettuate e Caratterizzazione geotecnica

Al fine della determinazione delle caratteristiche geotecniche dei terreni coinvolti nel "volume significativo" dell'opera in esame, sono state condotte delle prove geotecniche, riassunte nella relazione geologica.

Le indagini realizzate hanno permesso di ricostruire le seguenti stratigrafie per ognuna delle quali sono state

definite le proprietà geotecniche dei singoli terreni coinvolti.

TERRENI

N _{TRN}	γ _T [N/m ³]	K ₁			φ [°]	c _u [N/mm ²]	c' [N/mm ²]	E _d [N/mm ²]	E _{cu} [N/mm ²]	A _{S-B}
		K _{1X}	K _{1Y}	K _{1Z}						
		[N/cm ³]	[N/cm ³]	[N/cm ³]						
Sabbia ghiaiosa										
T001	18.000	80	80	300	35	0,000	0,000	150	0	0,000

LEGENDA:

N_{TRN}	Numero identificativo del terreno.
γ_T	Peso specifico del terreno.
K₁	Valori della costante di Winkler riferita alla piastra Standard di lato b = 30 cm nelle direzioni degli assi del riferimento globale X (K _{1X}), Y (K _{1Y}), e Z (K _{1Z}).
φ	Angolo di attrito del terreno.
c_u	Coesione non drenata.
c'	Coesione efficace.
E_d	Modulo edometrico.
E_{cu}	Modulo elastico in condizione non drenate.
A_{S-B}	Parametro "A" di Skempton-Bjerrum per pressioni interstiziali.

NB: Nel caso di fondazioni dirette con stratigrafia, il calcolo del carico limite (q_{lim}) viene fatto su un terreno "equivalente" con parametri geotecnici calcolati come media pesata degli strati compresi tra la quota del piano di posa e la quota della profondità "significativa" (stabilita come "Multiplo della dimensione Significativa della fondazione").

$$\text{Parametro "J"} = \frac{\sum_i^n [\text{Parametro "J"} (\text{strato}, i) \cdot \text{Spessore} (\text{strato}, i)]}{\text{Profondità significativa}}$$

con i = 1, ..., n (numero di strati compresi tra la quota del piano di posa e la quota della profondità significativa).

3.3 Idrogeologia

Non è stata riscontrata la presenza di falde acquifere a profondità di interesse relativamente al "volume significativo" investigato.

3.4 Problematiche riscontrate

In fase di sopralluogo non è stato rilevato l'affiorare – sub affiorare del **substrato roccioso** in corrispondenza dell'area oggetto di intervento e limitrofe. Detto ciò si tende ad escludere la presenza del *bedrock* alla quota di imposta delle fondazioni. Tale condizione dovrà essere verificata in fase esecutiva di realizzazione degli scavi.

4 - MODELLAZIONE GEOTECNICA E PERICOLOSITA' SISMICA DEL SITO

Le indagini effettuate, permettono di classificare il profilo stratigrafico, ai fini della determinazione dell'azione sismica, di categoria:

B [B - Rocce tenere e depositi di terreni a grana grossa molto addensati o terreni a grana fina molto consistenti], basandosi sulla valutazione della velocità delle onde di taglio (V_{S30}) e/o del numero di colpi dello Standard Penetration Test (N_{SPT}) e/o della resistenza non drenata equivalente (c_{u,30}).
Tutti i parametri che caratterizzano i terreni di fondazione sono riportati nei successivi paragrafi.

4.1 Modellazione geotecnica

Ai fini del calcolo strutturale, il terreno sottostante l'opera viene modellato secondo lo schema di Winkler, cioè un sistema costituito da un letto di molle elastiche mutuamente indipendenti. Ciò consente di ricavare le rigidità offerte dai manufatti di fondazione, siano queste profonde o superficiali, che sono state introdotte direttamente nel modello strutturale per tener conto dell'interazione opera/terreno.

4.2 Pericolosità sismica

Ai fini della pericolosità sismica sono stati analizzati i dati relativi alla sismicità dell'area di interesse e ad eventuali effetti di amplificazione stratigrafica e topografica. Si sono tenute in considerazione anche la classe dell'edificio e la vita nominale.

Per tale caratterizzazione si riportano di seguito i dati di pericolosità come da normativa:

DATI GENERALI ANALISI SISMICA

Dati generali analisi sismica											
Ang	NV	CD	MP	Dir	TS	EcA	Ir _{tmp}	C.S.T.	RP	RH	ξ
[°]											[%]
0	15	ND	ca	X Y	- -	S	N	B	SI	SI	5

LEGENDA:

- Ang** Direzione di una componente dell'azione sismica rispetto all'asse X (sistema di riferimento globale); la seconda componente dell'azione sismica è assunta con direzione ruotata di 90 gradi rispetto alla prima.
- NV** Nel caso di analisi dinamica, indica il numero di modi di vibrazione considerati.
- CD** Classe di duttilità: [A] = Alta - [B] = Media - [ND] = Non Dissipativa - [-] = Nessuna.
- MP** Tipo di struttura sismo-resistente prevalente: [ca] = calcestruzzo armato - [caOld] = calcestruzzo armato esistente - [muOld] = muratura esistente - [muNew] = muratura nuova - [muArm] = muratura armata - [ac] = acciaio.
- Dir** Direzione del sisma.
- TS** Tipologia della struttura:
Cemento armato: [T 1C] = Telai ad una sola campata - [T+C] = Telai a più campate - [P] = Pareti accoppiate o miste equivalenti a pareti - [2P NC] = Due pareti per direzione non accoppiate - [P NC] = Pareti non accoppiate - [DT] = Deformabili torsionalmente - [PI] = Pendolo inverso - [PM] = Pendolo inverso intelaiate monopiano;
Muratura: [P] = un solo piano - [PP] = più di un piano - [C-P/MP] = muratura in pietra e/o mattoni pieni - [C-BAS] = muratura in blocchi artificiali con percentuale di foratura > 15%;
Acciaio: [T 1C] = Telai ad una sola campata - [T+C] = Telai a più campate - [CT] = controventi concentrici diagonale tesa - [CV] = controventi concentrici a V - [M] = mensola o pendolo inverso - [TT] = telaio con tamponature.
- EcA** Eccentricità accidentale: [S] = considerata come condizione di carico statica aggiuntiva - [N] = Considerata come incremento delle sollecitazioni.
- Ir_{tmp}** Per piani con distribuzione dei tamponamenti in pianta fortemente irregolare, l'eccentricità accidentale è stata incrementata di un fattore pari a 2: [SI] = Distribuzione tamponamenti irregolare fortemente - [NO] = Distribuzione tamponamenti regolare.
- C.S.T.** Categoria di sottosuolo: [A] = Ammassi rocciosi affioranti o terreni molto rigidi - [B] = Rocce tenere e depositi di terreni a grana grossa molto addensati o terreni a grana fina molto consistenti - [C] = Depositi di terreni a grana grossa mediamente addensati o terreni a grana fina mediamente consistenti - [D] = Depositi di terreni a grana grossa scarsamente addensati o di terreni a grana fina scarsamente consistenti - [E] = Terreni con caratteristiche e valori di velocità equivalente riconducibili a quelle definite per le categorie C o D.
- RP** Regolarità in pianta: [SI] = Struttura regolare - [NO] = Struttura non regolare.
- RH** Regolarità in altezza: [SI] = Struttura regolare - [NO] = Struttura non regolare.
- ξ Coefficiente viscoso equivalente.
- NOTE** [-] = Parametro non significativo per il tipo di calcolo effettuato.

DATI GENERALI ANALISI SISMICA - FATTORI DI COMPORTAMENTO

Dir	q'	q	q ₀	K _R	Fattori di comportamento	
					α_u/α_1	k _w
X	-	1,500	3,00	-	1,00	1,00
Y	-	1,500	3,00	-	1,00	1,00
Z	-	1,000	-	-	-	-

LEGENDA:

- q'** Fattore di riduzione dello spettro di risposta sismico allo SLU ridotto (Fattore di comportamento ridotto - relazione C7.3.1 circolare NTC)
- q** Fattore di riduzione dello spettro di risposta sismico allo SLU (Fattore di comportamento).
- q₀** Valore di base (comprensivo di k_w).
- K_R** Fattore riduttivo funzione della regolarità in altezza : pari ad 1 per costruzioni regolari in altezza, 0,8 per costruzioni non regolari in altezza, e 0,75 per costruzioni in muratura esistenti non regolari in altezza (§ C8.5.5.1)..
- α_u/α_1 Rapporto di sovraresistenza.
- k_w** Fattore di riduzione di q₀.

Stato Limite	T _r	a _g /g	Amplif. Stratigrafica	F ₀	T _c *	T _B	T _C	T _D
								Realizzazione ciclopodonale

Stato Limite	T _r [t]	a _g /g	Amplif. Stratigrafica		F ₀	T [*] _c [s]	T _B [s]	T _C [s]	T _D [s]
			S _s	C _c					
SLO	30	0,0202	1,200	1,597	2,635	0,155	0,082	0,247	1,681
SLD	50	0,0256	1,200	1,550	2,619	0,180	0,093	0,279	1,703
SLV	475	0,0523	1,200	1,426	2,735	0,274	0,130	0,390	1,809
SLC	975	0,0627	1,200	1,405	2,780	0,294	0,138	0,413	1,851

LEGENDA:

T_r	Periodo di ritorno dell'azione sismica. [t] = anni.
a_g/g	Coefficiente di accelerazione al suolo.
S_s	Coefficienti di Amplificazione Stratigrafica allo SLO/SLD/SLV/SLC.
C_c	Coefficienti di Amplificazione di T _c allo SLO/SLD/SLV/SLC.
F₀	Valore massimo del fattore di amplificazione dello spettro in accelerazione orizzontale.
T[*]_c	Periodo di inizio del tratto a velocità costante dello spettro in accelerazione orizzontale.
T_B	Periodo di inizio del tratto accelerazione costante dello spettro di progetto.
T_C	Periodo di inizio del tratto a velocità costante dello spettro di progetto.
T_D	Periodo di inizio del tratto a spostamento costante dello spettro di progetto.

CI Ed	V _N [t]	V _R [t]	Lat. [°ssdc]	Long. [°ssdc]	Q _g [m]	C _{Top}	S _T
2	50	50	46.159274	9.587500	697	T1	1,00

LEGENDA:

CI Ed	Classe dell'edificio
V_N	Vita nominale ([t] = anni).
V_R	Periodo di riferimento. [t] = anni.
Lat.	Latitudine geografica del sito.
Long.	Longitudine geografica del sito.
Q_g	Altitudine geografica del sito.
C_{Top}	Categoria topografica (Vedi NOTE).
S_T	Coefficiente di amplificazione topografica.
NOTE	[-] = Parametro non significativo per il tipo di calcolo effettuato.
	Categoria topografica.
	T1: Superficie pianeggiante, pendii e rilievi isolati con inclinazione media $i \leq 15^\circ$.
	T2: Pendii con inclinazione media $i > 15^\circ$.
	T3: Rilievi con larghezza in cresta molto minore che alla base e inclinazione media $15^\circ \leq i \leq 30^\circ$.
	T4: Rilievi con larghezza in cresta molto minore che alla base e inclinazione media $i > 30^\circ$.

5 - SCELTA TIPOLOGICA DELLE OPERE DI FONDAZIONE

La tipologia delle opere di fondazione è consona alle caratteristiche meccaniche del terreno definite in base ai risultati delle indagini geognostiche.

Nel caso in esame, la struttura di fondazione è costituita da:

- fondazioni dirette.

6 - MODALITA' COSTRUTTIVE

Realizzazione di setti su plinti di fondazione indipendenti ad interasse costante.

Le verifiche geotecniche di esercizio sono state condotte con i carichi derivanti dalla categoria dell'opera (pista ciclopedonale) mentre è stata eseguita anche la verifica allo SLU per l'evento eccezionale di sbandamento di mezzo pesante secondo lo schema di carico n.4 delle NTC2018 previsto per le passerelle ciclopedonali anche in considerazione della realizzazione di un cordolo di altezza tale da considerarsi insormontabile in normali condizioni di marcia.

7 - VERIFICHE DI SICUREZZA

Nelle verifiche allo stato limite ultimo deve essere rispettata la condizione:

$$E_d \leq R_d$$

dove:

- E_d è il valore di progetto dell'azione o dell'effetto dell'azione;
- R_d è il valore di progetto della resistenza del sistema geotecnico.

Le verifiche strutturali e geotecniche delle fondazioni, sono state effettuate con l'**Approccio 2** come definito al §2.6.1 del D.M. 2018, attraverso la combinazione **A1+M1+R3**. Le azioni sono state amplificate tramite i coefficienti della colonna A1 (STR) definiti nella tabella 6.2.I del D.M. 2018.

Tabella 6.2.I - Coefficienti parziali per le azioni o per l'effetto delle azioni [cfr. D.M. 2018]

CARICHI	EFFETTO	Coefficiente parziale γ_F (o γ_E)	A1 (STR)	A2 (GEO)
Carichi permanenti G_1	Favorevole	γ_{G1}	1,00	1,00
	Sfavorevole		1,30	1,00
Carichi permanenti $G_2^{(1)}$	Favorevole	γ_{G2}	0,80	0,80
	Sfavorevole		1,50	1,30
Azioni variabili Q	Favorevole	γ_{Qi}	0,00	0,00
	Sfavorevole		1,50	1,30

⁽¹⁾ Per i carichi permanenti G_2 si applica quanto indicato alla Tabella 2.6.I. Per la spinta delle terre si fa riferimento ai coefficienti γ_{G1}

I valori di resistenza del terreno sono stati ridotti tramite i coefficienti della colonna M1 definiti nella tabella 6.2.II del D.M. 2018.

Tabella 6.2.II - Coefficienti parziali per i parametri geotecnici del terreno [cfr. D.M. 2018]

PARAMETRO GEOTECNICO	Grandezza alla quale applicare il coefficiente parziale	Coefficiente parziale γ_M	M1	M2
Tangente dell'angolo di resistenza a taglio	$\tan\phi_k$	$\gamma_{\phi'}$	1,00	1,25
Coesione efficace	c'_k	$\gamma_{c'}$	1,00	1,25
Resistenza non drenata	c_{uk}	γ_{cu}	1,00	1,40
Peso dell'unità di volume	γ	γ_γ	1,00	1,00

I valori calcolati delle resistenze totali dell'elemento strutturale sono stati divisi per i coefficienti R3 della tabella 6.4.I del D.M. 2018 per le fondazioni superficiali.

Tabella 6.4.I - Coefficienti parziali γ_R per le verifiche agli stati limite ultimi di fondazioni superficiali.

Verifica	Coefficiente Parziale (R3)
Carico limite	$\gamma_R = 2,3$
Scorrimento	$\gamma_R = 1,1$

Per le varie tipologie di fondazioni sono di seguito elencate le metodologie ed i modelli usati per il calcolo del carico limite ed i risultati di tale calcolo.

7.1 Carico limite fondazioni dirette

La formula del carico limite esprime l'equilibrio fra il carico applicato alla fondazione e la resistenza limite del terreno. Il carico limite è dato dalla seguente espressione:

$$q_{lim} = c \cdot N_c \cdot s_c \cdot d_c \cdot i_c \cdot g_c \cdot b_c \cdot \Psi_c + q \cdot N_q \cdot s_q \cdot d_q \cdot i_q \cdot g_q \cdot b_q \cdot \Psi_q + \frac{B'}{2} \cdot \gamma_f \cdot N_\gamma \cdot s_\gamma \cdot d_\gamma \cdot i_\gamma \cdot g_\gamma \cdot b_\gamma \cdot \Psi_\gamma \cdot r_\gamma$$

in cui:

- c = coesione del terreno al disotto del piano di posa della fondazione;
- $q = \gamma \cdot D$ = pressione geostatica in corrispondenza del piano di posa della fondazione;
- γ = peso unità di volume del terreno al di sopra del piano di posa della fondazione;
- D = profondità del piano di posa della fondazione;
- B' = larghezza ridotta della suola di fondazione (vedi **NB**);
- L = lunghezza della fondazione;
- γ_f = peso unità di volume del terreno al disotto del piano di posa della fondazione;
- N_c, N_q, N_γ = fattori di capacità portante;
- s, d, i, g, b, Ψ, r = coefficienti correttivi.

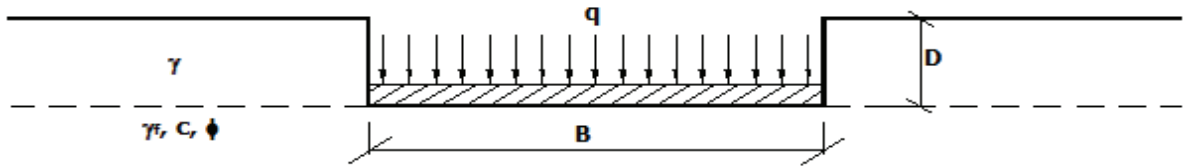
NB: Se la risultante dei carichi verticali è eccentrica, B e L saranno ridotte rispettivamente di:

$$B' = B - 2 \cdot e_B$$

$$L' = L - 2 \cdot e_L$$

e_B = eccentricità parallela al lato di dimensione B;
 e_L = eccentricità parallela al lato di dimensione L;
 con $B' \leq L'$.

dove:



Calcolo dei fattori N_c, N_q, N_γ

Terreni puramente coesivi ($c \neq 0, \phi = 0$)	Terreni dotati di attrito e coesione ($c \neq 0, \phi \neq 0$)
$N_c = 2 + \pi$	$N_c = (N_q - 1) \cdot \cot \phi$
$N_q = 1$	$N_q = K_p \cdot e^{\pi \cdot \tan \phi}$
$N_\gamma = 0$ se $\omega = 0$ $N_\gamma = -2 \cdot \sin \omega$ se $\omega \neq 0$	$N_\gamma = 2 \cdot (N_q + 1) \cdot \tan \phi$

dove:

$K_p = \tan^2 \left(45 + \frac{\phi}{2} \right)$ è il coefficiente di spinta passiva di Rankine;

ϕ = angolo di attrito del terreno al disotto del piano di posa della fondazione;

ω = angolo di inclinazione del piano campagna.

Calcolo dei fattori di forma s_c, s_q, s_γ

Terreni puramente coesivi ($c \neq 0, \phi = 0$)	Terreni dotati di attrito e coesione ($c \neq 0, \phi \neq 0$)
$s_c = 1 + \frac{B'}{(2 + \pi) \cdot L'}$	$s_c = 1 + \frac{N_q \cdot B'}{N_c \cdot L'}$
$s_q = 1$	$s_q = 1 + \frac{B'}{L'} \cdot \tan \phi$
$s_\gamma = 1 - 0.40 \cdot \frac{B'}{L'}$	$s_\gamma = 1 - 0.40 \cdot \frac{B'}{L'}$

con $B'/L' < 1$.

Calcolo dei fattori di profondità del piano di posa d_c, d_q, d_γ

Si definisce il seguente parametro:

$$K = \frac{D}{B'} \quad \text{se} \quad \frac{D}{B'} \leq 1;$$

$$K = \arctg \left(\frac{D}{B'} \right) \quad \text{se} \quad \frac{D}{B'} > 1.$$

Terreni puramente coesivi ($c \neq 0, \phi = 0$)	Terreni dotati di attrito e coesione ($c \neq 0, \phi \neq 0$)
$d_c = 1 + 0.4 \cdot K$	$d_c = d_q - \frac{1 - d_q}{N_c \cdot \tan \phi}$
$d_q = 1$	$d_q = 1 + 2 \cdot \tan \phi \cdot (1 - \sin \phi)^2 \cdot K$
$d_\gamma = 1$	$d_\gamma = 1$

Calcolo dei fattori di inclinazione del carico i_c, i_q, i_γ

Si definisce il seguente parametro:

$$m = m_B = \frac{2 + B/L}{1 + B/L}$$

se la forza H è parallela alla direzione trasversale della fondazione

$$m = m_L = \frac{2 + L/B}{1 + L/B}$$

se la forza H è parallela alla direzione longitudinale della fondazione

$$m = m^\theta = m^L \cdot \cos^2 \theta + m^B \cdot \sin^2 \theta$$

se la forza H forma un angolo θ con la direzione longitudinale della fondazione

Terreni coesivi ($c \neq 0, \phi = 0$)	Terreni incoerenti ($c = 0, \phi \neq 0$)	Terreni dotati di attrito e coesione ($c \neq 0, \phi \neq 0$)
$i_c = 1 - \frac{m \cdot H}{c \cdot N_c \cdot B \cdot L}$	$i_c = 0$	$i_c = i_q - \frac{1 - i_q}{N_c \cdot \tan \phi}$
$i_q = 1$	$i_q = \left(1 - \frac{H}{V}\right)^m$	$i_q = \left(1 - \frac{H}{V + B \cdot L \cdot c \cdot \cot \phi}\right)^m$
$i_\gamma = 0$	$i_\gamma = \left(1 - \frac{H}{V}\right)^{m+1}$	$i_\gamma = \left(1 - \frac{H}{V + B \cdot L \cdot c \cdot \cot \phi}\right)^{m+1}$

dove:

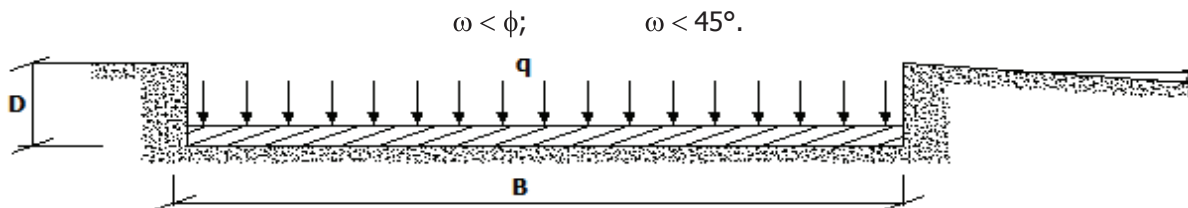
H = componente orizzontale dei carichi agente sul piano di posa della fondazione;
V = componente verticale dei carichi agente sul piano di posa della fondazione.

Calcolo dei fattori di inclinazione del piano di campagna b_c, b_q, b_γ

Indicando con ω la pendenza del piano campagna, si ha:

Terreni puramente coesivi ($c \neq 0, \phi = 0$)	Terreni dotati di attrito e coesione ($c \neq 0, \phi \neq 0$)
$b_c = 1 - \frac{2 \cdot \omega}{(2 + \pi)}$	$b_c = b_q - \frac{1 - b_q}{N_c \cdot \tan \phi}$
$b_q = (1 - \tan \omega)^2 \cdot \cos \omega$	$b_q = (1 - \tan \omega)^2 \cdot \cos \omega$
$b_\gamma = b_q / \cos \omega$	$b_\gamma = b_q / \cos \omega$

Per poter applicare tali coefficienti correttivi deve essere verificata la seguente condizione:

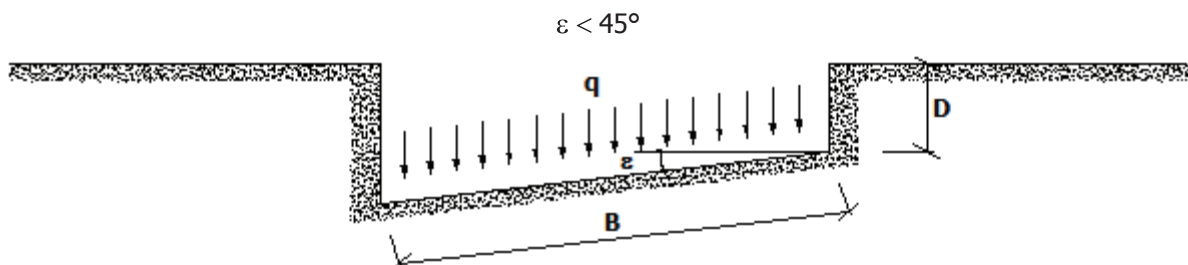


Calcolo dei fattori di inclinazione del piano di posa g_c, g_q, g_γ

Indicando con ε la pendenza del piano di posa della fondazione, si ha:

Terreni puramente coesivi ($c \neq 0, \phi = 0$)	Terreni dotati di attrito e coesione ($c \neq 0, \phi \neq 0$)
$g_c = 1 - \frac{2 \cdot \varepsilon}{(2 + \pi)}$	$g_c = g_q - \frac{1 - g_q}{N_c \cdot \tan \phi}$
$g_q = 1$	$g_q = (1 - \varepsilon \cdot \tan \phi)^2$
$g_\gamma = 1$	$g_\gamma = g_q$

Per poter applicare tali coefficienti correttivi deve essere verificata la seguente condizione:



Calcolo dei fattori di riduzione per rottura a punzonamento $\psi_c, \psi_q, \psi_\gamma$

Si definisce l'indice di rigidità del terreno come:

$$I_r = \frac{G}{c + \sigma \cdot \tan \phi}$$

dove:

$$G = \frac{E}{2 \cdot (1 + \nu)} = \text{modulo d'elasticità tangenziale del terreno};$$

E = modulo elastico del terreno (nei calcoli è utilizzato il modulo edometrico);

ν = modulo di Poisson. Sia in condizioni non drenate che drenate è assunto pari a 0,5 (a vantaggio di sicurezza);

σ = tensione litostatica alla profondità D+B/2.

La rottura a punzonamento si verifica quando i coefficienti di punzonamento Ψ_c , Ψ_q , Ψ_γ sono inferiori all'unità; ciò accade quando l'indice di rigidezza I_r si mantiene inferiore al valore critico:

$$I_r < I_{r,crit} = \frac{1}{2} \cdot e^{\left[\left(3.3 - 0.45 \frac{B}{L} \right) \cot \left(45 - \frac{\phi}{2} \right) \right]}$$

Terreni puramente coesivi ($c > 0$, $\phi = 0$)	Terreni dotati di attrito e coesione ($c > 0$, $\phi > 0$)
$\Psi_c = 0.32 + 0.12 \cdot \frac{B'}{L'} + 0.6 \cdot \text{Log}(I_r)$	$\Psi_c = \Psi_q - \frac{1 - \Psi_q}{N_c \cdot \tan \phi}$
$\Psi_q = 1$	$\Psi_q = e^{\left\{ \left(0.6 \frac{B'}{L'} - 4.4 \right) \cdot \tan \phi + \frac{3.07 \cdot \sin \phi \cdot \text{Log}(2 \cdot I_r)}{1 + \sin \phi} \right\}}$
$\Psi_\gamma = 1$	$\Psi_\gamma = \Psi_q$

Correzione per fondazione tipo piastra

Bowles, al fine di limitare il contributo del termine " $B \cdot N_\gamma$ ", che per valori elevati di B porterebbe ad ottenere valori del carico limite prossimi a quelli di una fondazione profonda, propone il seguente fattore di riduzione

r_γ :

$$r_\gamma = 1 - 0.25 \cdot \text{Log}(B/2) \quad \text{con } B \leq 2 \text{ m}$$

Nella tabella sottostante sono riportati una serie di valori del coefficiente r_γ al variare della larghezza dell'elemento di fondazione.

B [m]	2	2.5	3	3.5	4	5	10	20	100
r_γ	1,00	0,97	0,95	0,93	0,92	0,90	0,82	0,75	0,57

Questo coefficiente assume particolare importanza per fondazioni larghe con rapporto D/B basso, caso nel quale il termine " $B \cdot N_\gamma$ " è predominante.

Calcolo del carico limite in condizioni non drenate

L'espressione generale del carico limite, valutato in termini di *tensioni totale*, diventa:

$$q_{lim} = c_u \cdot (2 + \pi) \cdot s_c \cdot d_c \cdot i_c \cdot g_c \cdot b_c + q + \frac{B'}{2} \cdot \gamma_{sat} \cdot B' \cdot N_\gamma \cdot s_\gamma \cdot r_\gamma$$

dove:

c_u = coesione non drenata;

γ_{sat} = peso unità di volume del terreno in condizioni di saturazione.

N.B.: Nel calcolo in condizioni non drenate (situazione molto rara per un terreno incoerente) si assume, sempre e comunque, che l'angolo di attrito ϕ sia nullo ($\phi = 0$).

7.2 Fattori correttivi al carico limite in presenza di sisma

L'azione del sisma si traduce in accelerazioni nel sottosuolo (**effetto cinematico**) e nella fondazione, per l'azione delle forze d'inerzia generate nella struttura in elevazione (**effetto inerziale**).

Nell'analisi pseudo-statica, modellando l'azione sismica attraverso la sola componente orizzontale, tali effetti possono essere portati in conto mediante l'introduzione di coefficienti sismici rispettivamente denominati K_{hi} e K_{hk} , il primo definito dal rapporto tra le componenti orizzontale e verticale dei carichi trasmessi in fondazione ed il secondo funzione dell'accelerazione massima attesa al sito.

La formula generale del carico limite si modifica nel seguente modo:

$$q_{lim} = c \cdot N_c \cdot s_c \cdot d_c \cdot i_c \cdot g_c \cdot b_c \cdot \Psi_c \cdot z_c + q \cdot N_q \cdot s_q \cdot d_q \cdot i_q \cdot g_q \cdot b_q \cdot \Psi_q \cdot z_q + \frac{B'}{2} \cdot \gamma_f \cdot N_\gamma \cdot s_\gamma \cdot d_\gamma \cdot i_\gamma \cdot g_\gamma \cdot b_\gamma \cdot \Psi_\gamma \cdot r_\gamma \cdot z_\gamma \cdot c_\gamma$$

in cui, oltre ai termini già precedentemente indicati, si sono introdotti i seguenti termini:

z_c, z_q, z_γ = coefficienti correttivi dovuti all'effetto inerziale;
 c_γ = coefficiente correttivo dovuto all'effetto cinematico.

Calcolo del fattore correttivo dovuto all'effetto cinematico c_γ

L'effetto cinematico modifica il solo coefficiente N_γ in funzione del coefficiente sismico K_{hk} che è pari a:

$$K_{hk} = \beta_s \cdot S_s \cdot S_T \cdot a_g / g;$$

dove:

β_s = coefficiente di riduzione dell'accelerazione massima attesa al sito;
 g = accelerazione di gravità;
 S_s = coefficiente di amplificazione stratigrafica;
 S_T = coefficiente di amplificazione topografica;
 a_g = accelerazione orizzontale massima attesa su sito di riferimento rigido.

I valori di β_s sono riportati nella seguente tabella:

	CATEGORIA DI SOTTOSUOLO	
	A	B, C, D, E
	β_s	β_s
$0,2 < a_g(g) \leq 0,4$	0,30	0,28
$0,1 < a_g(g) \leq 0,2$	0,27	0,24
$a_g(g) \leq 0,1$	0,20	0,20

Il fattore correttivo dovuto all'effetto cinematico c_γ è stato, pertanto, determinato con la seguente relazione:

Terreni puramente coesivi ($c \neq 0, \phi = 0$)	Terreni dotati di attrito e coesione ($c \neq 0, \phi \neq 0$)
$c_\gamma = 1$	$c_\gamma = \left(1 - \frac{K_{hk}}{\tan \phi}\right)^{0.45}$ se $\frac{K_{hk}}{\tan \phi} < 1$, altrimenti $c_\gamma = 0$

Calcolo dei fattori correttivi dovuti all'effetto inerziale z_c, z_q, z_γ

L'effetto inerziale produce variazioni di tutti i coefficienti di capacità portante del carico limite in funzione del coefficiente sismico K_{hi} .

Tali effetti correttivi vengono valutati con la teoria di **Paolucci - Pecker** attraverso le seguenti relazioni:

Terreni puramente coesivi ($c \neq 0, \phi = 0$)	Terreni dotati di attrito e coesione ($c \neq 0, \phi \neq 0$)
$z_c = z_q = z_\gamma = 1$	$z_c = 1 - 0,32 \cdot K_{hi}$ se $z_c > 0$ altrimenti $z_c = 0$
	$z_\gamma = z_q = \left(1 - \frac{K_{hi}}{\tan \phi}\right)^{0.35}$ se $\frac{K_{hi}}{\tan \phi} < 1$ altrimenti $z_\gamma = z_q = 0$

dove:

K_{hi} è ricavato dallo spettro di progetto allo SLV attraverso la relazione:

$$K_{hi} = S_s \cdot S_T \cdot a_g / g;$$

i cui termini sono stati precedentemente precisati.

Si fa notare che il coefficiente sismico K_{hi} coincide con l'ordinata dello spettro di progetto allo SLU per $T = 0$ ed è indipendente dalle combinazioni di carico.

Verifiche nei confronti degli stati limite ultimi (SLU)

Di seguito si riporta una tabella riepilogativa relativa alla verifica dello stato limite di collasso per carico limite dell'insieme fondazione-terreno.

Si precisa che il valore relativo alla colonna $Q_{d,Rd}$, di cui nella tabella seguente, è da intendersi come il valore di progetto della resistenza R_d , ossia il rapporto fra il carico limite q_{lim} (calcolato come sopra esposto) ed il valore del coefficiente parziale di sicurezza γ_R relativo alla capacità portante del complesso terreno-fondazione, in relazione all'approccio utilizzato. Nel caso in esame il coefficiente parziale di sicurezza γ_R è stato assunto pari a 2,3 (tabella 6.4.I del D.M. 2018).

Si precisa che, nella sottostante tabella:

- la coppia Q_{Ed} e $Q_{d,Rd}$ è relativa alla combinazione di carico, fra tutte quelle esaminate, che da luogo al minimo coefficiente di sicurezza (CS);
- nelle colonne "per N_q , per N_c e per N_γ ", relative ai "Coef. Cor. Terzaghi", viene riportato il prodotto tra i vari coefficienti correttivi presenti nell'espressione generale del carico limite. Ad esempio si è posto:

$$\text{Coef. Cor. Terzaghi per } N_q = s_q \cdot d_q \cdot i_q \cdot g_q \cdot b_q \cdot \psi_q \cdot Z_q$$

$$\text{Coef. Cor. Terzaghi per } N_c = s_c \cdot d_c \cdot i_c \cdot g_c \cdot b_c \cdot \psi_c \cdot Z_c$$

$$\text{Coef. Cor. Terzaghi per } N_\gamma = s_\gamma \cdot d_\gamma \cdot i_\gamma \cdot g_\gamma \cdot b_\gamma \cdot \psi_\gamma \cdot r_\gamma \cdot Z_\gamma \cdot C_\gamma$$

VERIFICHE CARICO LIMITE FONDAZIONI DIRETTE ALLO SLU

IdFnd	CS	Lx	Ly	Rtz	ZP.cmp	ZFid	Cmp T	C. Terzaghi						QEd	QRd	Rf
								per	per	per	Nq	Nc	Nγ			
								Nq	Nc	Nγ						
		[m]	[m]	[°]	[m]	[m]							[N/mm ²]	[N/mm ²]		
Trave P1-P2	5,02	1,80	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	0,060	0,300	N	
Trave 1b-P1	25,30	0,50	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	0,012	0,300	O	
Trave P3-P4	1,76	1,80	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	0,170	0,300	N	
Trave 2b-P3	3,65	0,50	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	0,082	0,300	O	
Trave P5-P6	1,80	1,80	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	0,166	0,300	N	
Trave P7-P8	3,27	1,80	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	0,092	0,300	O	
Trave P15-P16	2,54	1,80	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	0,118	0,300	N	
Trave P17-P18	2,40	1,80	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	0,125	0,300	O	
Trave P19-P20	2,27	1,80	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	0,132	0,300	N	
Trave P21-P23	2,37	1,80	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	0,126	0,300	O	
Trave P22-P25	2,49	1,80	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	0,120	0,300	N	
Trave P24-P27	2,48	1,80	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	0,121	0,300	O	
Trave P26-P29	2,48	1,80	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	0,121	0,300	N	
Trave P28-P31	2,48	1,80	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	0,121	0,300	O	
Trave P30-P33	2,48	1,80	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	0,121	0,300	N	
Trave P32-P35	2,48	1,80	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	0,121	0,300	O	
Trave P34-P37	2,50	1,80	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	0,120	0,300	N	
Trave P36-P39	2,52	1,80	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	0,119	0,300	O	
Trave P38-P41	2,52	1,80	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	0,119	0,300	N	
Trave P40-P43	2,52	1,80	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	0,119	0,300	O	
Trave P42-P45	2,52	1,80	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	0,119	0,300	N	
Trave P44-P47	2,53	1,84	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	0,118	0,300	O	
Trave P46-P49	2,53	1,81	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	0,118	0,300	N	
Trave P48-P50	2,54	1,84	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	0,118	0,300	O	
Trave P51-P52	2,55	1,82	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	0,118	0,300	N	
Trave P53-P54	2,54	1,81	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	0,118	0,300	O	
Trave P55-P56	2,54	1,83	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	0,118	0,300	N	
Trave P57-P58	2,53	1,84	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	0,118	0,300	O	

Verifiche Carico Limite fondazioni dirette allo SLU

IdFnd	CS	Lx	Ly	Rtz	Zp.cmp	ZFld	Cmp T	C. Terzaghi						QEd	QRd	Rf
								per Nq	per Nc	per Ny	Nq	Nc	Ny			
		[m]	[m]	[°]	[m]	[m]							[N/mm ²]	[N/mm ²]		
Trave P59-P60	2,53	1,82	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,119	0,300	N
Trave P61-P62	2,52	1,81	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,119	0,300	O
Trave P63-P64	2,46	1,80	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,122	0,300	N
Trave P65-P66	3,90	1,80	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,077	0,300	O
Trave P9-P10	2,68	1,80	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,112	0,300	N
Trave P11-P12	2,53	1,80	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,119	0,300	O
Trave P13-P14	2,54	1,80	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,118	0,300	N
Trave 3b-P5	3,81	0,50	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,079	0,300	O
Trave 4b-P7	9,70	0,50	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,031	0,300	N
Trave 5b-P9	6,68	0,50	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,045	0,300	O
Trave 6b-P11	6,00	0,50	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,050	0,300	N
Trave 7b-P13	6,09	0,50	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,049	0,300	O
Trave 8b-P15	6,26	0,50	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,048	0,300	N
Trave 9b-P17	5,92	0,50	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,051	0,300	O
Trave 10b-P19	5,64	0,50	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,053	0,300	N
Trave 11b-P21	6,18	0,50	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,049	0,300	O
Trave 12b-P22	6,74	0,50	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,045	0,300	N
Trave 13b-P24	6,61	0,50	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,045	0,300	O
Trave 14b-P26	6,57	0,50	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,046	0,300	N
Trave 15b-P28	6,55	0,50	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,046	0,300	O
Trave 16b-P30	6,55	0,50	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,046	0,300	N
Trave 17b-P32	6,53	0,50	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,046	0,300	O
Trave 18b-P34	6,60	0,50	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,045	0,300	N
Trave 19b-P36	6,66	0,50	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,045	0,300	O
Trave 20b-P38	6,63	0,50	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,045	0,300	N
Trave 21b-P40	6,56	0,50	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,046	0,300	O
Trave 22b-P42	6,51	0,50	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,046	0,300	N
Trave 23b-P44	6,25	0,46	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,048	0,300	O
Trave 24b-P46	6,37	0,49	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,047	0,300	N
Trave 25b-P48	6,22	0,46	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,048	0,300	O
Trave 26b-P51	6,41	0,48	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,047	0,300	N
Trave 27b-P53	6,50	0,49	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,046	0,300	O
Trave 28b-P55	6,34	0,47	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,047	0,300	N
Trave 29b-P57	6,25	0,46	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,048	0,300	O

Verifiche Carico Limite fondazioni dirette allo SLU

IdFnd	CS	Lx	Ly	Rtz	Zp.cmp	ZFld	Cmp T	C. Terzaghi						QEd	QRd	Rf
								per Nq	per Nc	per Ny	Nq	Nc	Ny			
		[m]	[m]	[°]	[m]	[m]							[N/mm ²]	[N/mm ²]		
Trave 30b-P59	6,35	0,48	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,047	0,300	N
Trave 31b-P61	6,18	0,49	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,049	0,300	N
Trave 32b-P63	5,84	0,50	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,051	0,300	N
Trave 33b-P65	11,80	0,50	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,025	0,300	N

LEGENDA:

- IdFnd** Descrizione dell'oggetto di fondazione al quale è riferita la verifica.
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS = 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
Lx/ly Dimensioni dell'elemento di fondazione.
Rtz Angolo compreso tra l'asse X e il lato più lungo del minimo rettangolo che delimita il poligono della platea.
Zp.cmp Profondità di posa dell'elemento di fondazione dal piano campagna.
ZFld Profondità della falda dal piano campagna.
Cmp T Classificazione del comportamento del terreno ai fini del calcolo.
C. Coefficienti correttivi per la formula di Terzaghi.
Terzaghi
hi
QEd Carico di progetto sul terreno.
QRd Resistenza di progetto del terreno.
Rf [SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

VERIFICHE CARICO LIMITE FONDAZIONI DIRETTE ALLO SLD

Verifiche Carico Limite fondazioni dirette allo SLD

IdFnd	CS	Lx	Ly	Rtz	Zp.cmp	ZFld	Cmp T	C. Terzaghi						QEd	QRd	Rf
								per Nq	per Nc	per Ny	Nq	Nc	Ny			
		[m]	[m]	[°]	[m]	[m]							[N/mm ²]	[N/mm ²]		
Trave P1-P2	5,07	1,80	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,039	0,200	N
Trave 1b-P1	22,41	0,50	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,009	0,200	N
Trave P3-P4	1,93	1,80	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,104	0,200	N
Trave 2b-P3	3,98	0,50	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,050	0,200	N
Trave P5-P6	1,97	1,80	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,102	0,200	N
Trave P7-P8	3,55	1,80	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,056	0,200	N
Trave P15-P16	2,84	1,80	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,071	0,200	N
Trave P17-P18	2,69	1,80	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,074	0,200	N
Trave P19-P20	2,56	1,80	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,078	0,200	N
Trave P21-P23	2,67	1,80	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,075	0,200	N
Trave P22-P25	2,78	1,80	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,072	0,200	N
Trave P24-P27	2,77	1,80	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,072	0,200	N
Trave P26-P29	2,77	1,80	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,072	0,200	N
Trave P28-P31	2,78	1,80	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,072	0,200	N
Trave P30-P33	2,78	1,80	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,072	0,200	N
Trave P32-P35	2,78	1,80	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,072	0,200	N
Trave P34-P37	2,80	1,80	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,072	0,200	N
Trave P36-P39	2,82	1,80	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,071	0,200	N

Verifiche Carico Limite fondazioni dirette allo SLD

IdFnd	CS	Lx	Ly	Rtz	Zp.cmp	ZFld	Cmp T	C. Terzaghi						QEd	QRd	Rf
								per Nq	per Nc	per Ny	Nq	Nc	Ny			
		[m]	[m]	[°]	[m]	[m]							[N/mm ²]	[N/mm ²]		
Trave P38-P41	2,82	1,80	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,071	0,200	N
Trave P40-P43	2,81	1,80	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,071	0,200	O
Trave P42-P45	2,82	1,80	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,071	0,200	N
Trave P44-P47	2,83	1,84	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,071	0,200	O
Trave P46-P49	2,83	1,81	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,071	0,200	N
Trave P48-P50	2,84	1,84	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,070	0,200	O
Trave P51-P52	2,84	1,82	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,070	0,200	N
Trave P53-P54	2,84	1,81	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,070	0,200	O
Trave P55-P56	2,83	1,83	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,071	0,200	N
Trave P57-P58	2,83	1,84	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,071	0,200	O
Trave P59-P60	2,82	1,82	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,071	0,200	N
Trave P61-P62	2,81	1,81	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,071	0,200	O
Trave P63-P64	2,76	1,80	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,072	0,200	N
Trave P65-P66	4,09	1,80	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,049	0,200	O
Trave P9-P10	2,97	1,80	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,067	0,200	N
Trave P11-P12	2,82	1,80	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,071	0,200	O
Trave P13-P14	2,83	1,80	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,071	0,200	N
Trave 3b-P5	4,11	0,50	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,049	0,200	O
Trave 4b-P7	10,14	0,50	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,020	0,200	N
Trave 5b-P9	7,26	0,50	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,028	0,200	O
Trave 6b-P11	6,58	0,50	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,030	0,200	N
Trave 7b-P13	6,65	0,50	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,030	0,200	O
Trave 8b-P15	6,80	0,50	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,029	0,200	N
Trave 9b-P17	6,49	0,50	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,031	0,200	O
Trave 10b-P19	6,24	0,50	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,032	0,200	N
Trave 11b-P21	6,77	0,50	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,030	0,200	O
Trave 12b-P22	7,30	0,50	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,027	0,200	N
Trave 13b-P24	7,18	0,50	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,028	0,200	O
Trave 14b-P26	7,14	0,50	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,028	0,200	N
Trave 15b-P28	7,13	0,50	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,028	0,200	O
Trave 16b-P30	7,12	0,50	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,028	0,200	N
Trave 17b-P32	7,11	0,50	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,028	0,200	O
Trave 18b-P34	7,16	0,50	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,028	0,200	N
Trave 19b-P36	7,23	0,50	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,028	0,200	O

Verifiche Carico Limite fondazioni dirette allo SLD

Id _{Fnd}	CS	L _x	L _y	R _{tz}	Z _{P.cmp}	Z _{Fld}	Cmp T	C. Terzaghi						Q _{Ed}	Q _{Rd}	R _f
								per N _q	per N _c	per N _y	N _q	N _c	N _y			
		[m]	[m]	[°]	[m]	[m]							[N/mm ²]	[N/mm ²]		
Trave 20b-P38	7,20	0,50	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,028	0,200	N
Trave 21b-P40	7,13	0,50	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,028	0,200	O
Trave 22b-P42	7,07	0,50	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,028	0,200	N
Trave 23b-P44	6,80	0,46	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,029	0,200	O
Trave 24b-P46	6,92	0,49	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,029	0,200	N
Trave 25b-P48	6,76	0,46	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,030	0,200	O
Trave 26b-P51	6,94	0,48	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,029	0,200	N
Trave 27b-P53	7,03	0,49	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,028	0,200	O
Trave 28b-P55	6,87	0,47	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,029	0,200	N
Trave 29b-P57	6,78	0,46	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,029	0,200	O
Trave 30b-P59	6,90	0,48	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,029	0,200	N
Trave 31b-P61	6,75	0,49	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,030	0,200	O
Trave 32b-P63	6,44	0,50	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,031	0,200	N
Trave 33b-P65	11,5 5	0,50	1,00	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,017	0,200	O

LEGENDA:

Id_{Fnd} Descrizione dell'oggetto di fondazione al quale è riferita la verifica.

CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS = 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).

L_{x/y} Dimensioni dell'elemento di fondazione.

R_{tz} Angolo compreso tra l'asse X e il lato più lungo del minimo rettangolo che delimita il poligono della platea.

Z_{P.cmp} Profondità di posa dell'elemento di fondazione dal piano campagna.

Z_{Fld} Profondità della falda dal piano campagna.

Cmp T Classificazione del comportamento del terreno ai fini del calcolo.

C. Coefficienti correttivi per la formula di Terzaghi.

Terzaghi

Q_{Ed} Carico di progetto sul terreno.

Q_{Rd} Resistenza di progetto del terreno.

R_f [SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

Morbegno, 10/07/2020

Il progettista strutturale

Ing. Alex Pellegatta