

## APPENDICE 2.1

### 2.1 Fascicolo calcoli statici Briglia

## MATERIALI CALCESTRUZZO ARMATO

Caratteristiche calcestruzzo armato															
N <sub>id</sub>	γ <sub>k</sub>	α <sub>T, i</sub>	E	G	C <sub>Erid</sub>	Stz	R <sub>ck</sub>	R <sub>cm</sub>	%R <sub>ck</sub>	γ <sub>c</sub>	f <sub>cd</sub>	f <sub>ctd</sub>	f <sub>cfm</sub>	N	n Ac
	[N/m <sup>3</sup> ]	[1/°C]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[%]		[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]			[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]		
<b>Cls C25/30_B450C - (C25/30)</b>															
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:

- N<sub>id</sub>** Numero identificativo del materiale, nella relativa tabella dei materiali.  
**γ<sub>k</sub>** Peso specifico.  
**α<sub>T, i</sub>** Coefficiente di dilatazione termica.  
**E** Modulo elastico normale.  
**G** Modulo elastico tangenziale.  
**C<sub>Erid</sub>** Coefficiente di riduzione del Modulo elastico normale per Analisi Sismica [E<sub>sisma</sub> = E[C<sub>Erid</sub>]].  
**Stz** Tipo di situazione: [F] = di Fatto (Esistente); [P] = di Progetto (Nuovo).  
**R<sub>ck</sub>** Resistenza caratteristica cubica.  
**R<sub>cm</sub>** Resistenza media cubica.  
**%R<sub>ck</sub>** Percentuale di riduzione della R<sub>ck</sub>.  
**γ<sub>c</sub>** Coefficiente parziale di sicurezza del materiale.  
**f<sub>cd</sub>** Resistenza di calcolo a compressione.  
**f<sub>ctd</sub>** Resistenza di calcolo a trazione.  
**f<sub>cfm</sub>** 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																	
N <sub>id</sub>	γ <sub>k</sub>	α <sub>T, i</sub>	E	G	Stz	f <sub>yk,1</sub> /f <sub>yk,2</sub>	f <sub>tk,1</sub> /f <sub>tk,2</sub>	f <sub>yd,1</sub> /f <sub>yd,2</sub>	f <sub>td</sub>	γ <sub>s</sub>	γ <sub>M1</sub>	γ <sub>M2</sub>	γ <sub>M3,SLV</sub>	γ <sub>M3,SLE</sub>	γ <sub>M7</sub>	N <sub>Cnt</sub>	Cnt
	[N/m <sup>3</sup> ]	[1/°C]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]		[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]								
<b>Acciaio B450C - (B450C)</b>																	
002	78 500	0.000010	210 000	80 769	P	450.00	-	391.30	-	1.15	-	-	-	-	-	-	-

### LEGENDA:

- N<sub>id</sub>** Numero identificativo del materiale, nella relativa tabella dei materiali.  
**γ<sub>k</sub>** Peso specifico.  
**α<sub>T, i</sub>** 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<sub>yk,1</sub>** Resistenza caratteristica a Rottura (per profili con t = 40 mm).  
**f<sub>tk,2</sub>** Resistenza caratteristica a Rottura (per profili con 40 mm < t = 80 mm).  
**f<sub>td</sub>** Resistenza di calcolo a Rottura (Bulloni).  
**γ<sub>s</sub>** Coefficiente parziale di sicurezza allo SLV del materiale.  
**γ<sub>M1</sub>** Coefficiente parziale di sicurezza per instabilità.  
**γ<sub>M2</sub>** Coefficiente parziale di sicurezza per sezioni tese indebolite.  
**γ<sub>M3,SLV</sub>** Coefficiente parziale di sicurezza per scorrimento allo SLV (Bulloni).  
**γ<sub>M3,SLE</sub>** Coefficiente parziale di sicurezza per scorrimento allo SLE (Bulloni).  
**γ<sub>M7</sub>** Coefficiente parziale di sicurezza precarico di bulloni ad alta resistenza (Bulloni - N<sub>Cnt</sub> = con serraggio NON controllato; Cnt = con serraggio controllato). [-] = parametro NON significativo per il materiale.  
**f<sub>yk,1</sub>** Resistenza caratteristica allo snervamento (per profili con t ≤ 40 mm).  
**f<sub>yk,2</sub>** Resistenza caratteristica allo snervamento (per profili con 40 mm < t = 80 mm).  
**f<sub>yd,1</sub>** Resistenza di calcolo (per profili con t = 40 mm).  
**f<sub>yd,2</sub>** 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

Tensioni ammissibili allo SLE dei vari materiali			
Materiale	SL	Tensione di verifica	σ <sub>d,amm</sub> [N/mm <sup>2</sup> ]
Cls C25/30_B450C	Caratteristica(RARA)	Compressione Calcestruzzo	14.94
	Quasi permanente	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<sub>d,amm</sub>** Tensione ammissibile per la verifica.

## TERRENI

Terreni											
N <sub>TRN</sub>	γ <sub>T</sub>	K <sub>1x</sub>	K <sub>1</sub>		K <sub>1z</sub>	φ	c <sub>u</sub>	c'	E <sub>d</sub>	E <sub>cu</sub>	A <sub>S-B</sub>
	[N/m <sup>3</sup> ]	[N/cm <sup>2</sup> ]	K <sub>1y</sub>		[N/cm <sup>2</sup> ]	[°]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	
<b>Terreno Alluvionale Misto prevalentemente sabbio Limoso</b>											
T001	19 000	10	10		30	27	0.010	0.000	15	60	0.750

### LEGENDA:

- N<sub>TRN</sub>** Numero identificativo del terreno.  
**γ<sub>T</sub>** Peso specifico del terreno.  
**K<sub>1</sub>** Valori della costante di Winkler riferita alla piastra Standard di lato b = 30 cm nelle direzioni degli assi del riferimento globale X (K<sub>1x</sub>), Y (K<sub>1y</sub>), e Z (K<sub>1z</sub>).  
**φ** Angolo di attrito del terreno.  
**c<sub>u</sub>** Coesione non drenata.  
**c'** Coesione efficace.  
**E<sub>d</sub>** Modulo edometrico.

N <sub>TRN</sub>	γ <sub>T</sub> [N/m <sup>3</sup> ]	K <sub>1</sub>			φ [°]	c <sub>u</sub> [N/mm <sup>2</sup> ]	c' [N/mm <sup>2</sup> ]	E <sub>d</sub> [N/mm <sup>2</sup> ]	E <sub>cu</sub> [N/mm <sup>2</sup> ]	A <sub>S-B</sub>
		K <sub>1X</sub>	K <sub>1Y</sub>	K <sub>1Z</sub>						
		[N/cm <sup>3</sup> ]	[N/cm <sup>3</sup> ]	[N/cm <sup>3</sup> ]						
E <sub>cu</sub>	Modulo elastico in condizione non drenate.									
A <sub>S-B</sub>	Parametro "A" di Skempton-Bjerrum per pressioni interstiziali.									

## ANALISI CARICHI

N <sub>id</sub>	T. C.	Descrizione del Carico	Tipologie di Carico	Peso Proprio		Permanente NON Strutturale		Sovraccarico Accidentale		Carico Neve [N/m <sup>2</sup> ]
				Descrizione	PP	Descrizione	PNS	Descrizione	SA	
				*vedi le relative tabelle dei carichi						
001	S	Platea	Autorimessa <= 30kN	-	Rivestimento	2 000	Sovraccarico idrostatico	2 000	0	

### LEGENDA:

**N<sub>id</sub>** 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/m<sup>2</sup>] per carichi Superficiali, [N/m] per carichi Lineari, [N] per carichi Concentrati.

## SLU: Non Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche

### SLU: Non Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche

Id <sub>Comb</sub>	CC 01 Carico Permanente	CC 02 Permanenti NON Strutturali	CC 03 Autorimessa <= 30kN	CC 04 Spinta Idrostatica (statica)	CC 05 Spinta Idrostatica (sisma)
01	1.00	0.00	0.00	0.00	0.00
02	1.00	0.80	0.00	1.00	0.00
03	1.00	0.80	0.00	1.30	0.00
04	1.00	0.80	1.05	1.00	0.00
05	1.00	0.80	1.05	1.30	0.00
06	1.00	1.50	0.00	1.00	0.00
07	1.00	1.50	0.00	1.30	0.00
08	1.00	1.50	1.05	1.00	0.00
09	1.00	1.50	1.05	1.30	0.00
10	1.00	0.80	1.50	1.00	0.00
11	1.00	0.80	1.50	1.30	0.00
12	1.00	1.50	1.50	1.00	0.00
13	1.00	1.50	1.50	1.30	0.00
14	1.30	0.00	0.00	0.00	0.00
15	1.30	0.80	0.00	1.00	0.00
16	1.30	0.80	0.00	1.30	0.00
17	1.30	0.80	1.05	1.00	0.00
18	1.30	0.80	1.05	1.30	0.00
19	1.30	1.50	0.00	1.00	0.00
20	1.30	1.50	0.00	1.30	0.00
21	1.30	1.50	1.05	1.00	0.00
22	1.30	1.50	1.05	1.30	0.00
23	1.30	0.80	1.50	1.00	0.00
24	1.30	0.80	1.50	1.30	0.00
25	1.30	1.50	1.50	1.00	0.00
26	1.30	1.50	1.50	1.30	0.00

### LEGENDA:

**Id<sub>Comb</sub>**  
**CC**

Numero identificativo della Combinazione di Carico.  
Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.  
CC 01= Carico Permanente  
CC 02= Permanenti NON Strutturali  
CC 03= Autorimessa <= 30kN  
CC 04= Spinta Idrostatica (statica)  
CC 05= Spinta Idrostatica (sisma)

## SLU: Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche

### SLU: Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche

Id <sub>Comb</sub>	CC 01 Carico Permanente	CC 02 Permanenti NON Strutturali	CC 03 Autorimessa <= 30kN	CC 04 Spinta Idrostatica (statica)	CC 05 Spinta Idrostatica (sisma)
01	1.00	1.00	0.60	0.00	1.00

### LEGENDA:

**Id<sub>Comb</sub>**  
**CC**

Numero identificativo della Combinazione di Carico.  
Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.  
CC 01= Carico Permanente  
CC 02= Permanenti NON Strutturali  
CC 03= Autorimessa <= 30kN  
CC 04= Spinta Idrostatica (statica)  
CC 05= Spinta Idrostatica (sisma)

## COMBINAZIONI SISMICHE

Alle combinazioni riportate nella precedente tabella è stato aggiunto l'effetto del sisma. L'azione sismica è stata considerata come caratterizzata da tre componenti traslazionali lungo i tre assi globali X, Y e Z; la risposta della struttura è stata calcolata separatamente per i tre effetti e quindi combinata secondo la seguente espressione simbolica:

$$\alpha = \alpha_i + 0,3\alpha_{ii} + 0,3\alpha_{iii}$$

con  $\alpha$  effetto totale dell'azione sismica,  $\alpha_i$ ,  $\alpha_{ii}$  e  $\alpha_{iii}$  azioni sismiche nelle tre direzioni. E' stata effettuata una rotazione degli indici e dei segni, per cui le combinazioni totali generate sono le:

(con  $\alpha_p$  sollecitazione dovuta alla combinazione delle condizioni statiche e  $\alpha$  sollecitazione dovuta al sisma; in particolare  $\alpha_x$ ,  $\alpha_y$ ,  $\alpha_z$ ,  $\alpha_{ex}$ ,  $\alpha_{ey}$  sono rispettivamente le sollecitazioni dovute al sisma agente in direzione x, in direzione y, in direzione z, per eccentricità accidentale positiva in direzione x e per eccentricità accidentale positiva in direzione y)

- 3)  $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0,3\alpha_z$ ; 4)  $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0,3\alpha_z$ ; 5)  $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0,3\alpha_y$ ; 6)  $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0,3\alpha_y$ ; 7)  $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0,3\alpha_x$ ; 8)  $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0,3\alpha_x$ ; 9)  $\alpha'_p + (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0,3\alpha_z$ ; 10)  $\alpha'_p + (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0,3\alpha_z$ ; 11)  $\alpha'_p + (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0,3\alpha_y$ ; 12)  $\alpha'_p + (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0,3\alpha_y$ ; 13)  $\alpha'_p + (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0,3\alpha_x$ ; 14)  $\alpha'_p + (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0,3\alpha_x$ ; 15)  $\alpha'_p + (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0,3\alpha_y$ ; 16)  $\alpha'_p + (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0,3\alpha_y$ ; 17)  $\alpha'_p + (\alpha_y + \alpha_{ey}) + 0,3\alpha_z$ ; 18)  $\alpha'_p + (\alpha_y + \alpha_{ey}) - 0,3\alpha_z$ ; 19)  $\alpha'_p + (\alpha_y + \alpha_{ey}) + 0,3\alpha_x$ ; 20)  $\alpha'_p + (\alpha_y + \alpha_{ey}) - 0,3\alpha_x$ ; 21)  $\alpha'_p + (\alpha_y + \alpha_{ey}) + 0,3\alpha_y$ ; 22)  $\alpha'_p + (\alpha_y + \alpha_{ey}) - 0,3\alpha_y$ ; 23)  $\alpha'_p + (\alpha_y + \alpha_{ey}) + 0,3\alpha_x$ ; 24)  $\alpha'_p + (\alpha_y + \alpha_{ey}) - 0,3\alpha_x$ ; 25)  $\alpha'_p + (\alpha_y - \alpha_{ey}) + 0,3\alpha_z$ ; 26)  $\alpha'_p + (\alpha_y - \alpha_{ey}) - 0,3\alpha_z$ ; 27)  $\alpha'_p + (\alpha_y - \alpha_{ey}) + 0,3\alpha_x$ ; 28)  $\alpha'_p + (\alpha_y - \alpha_{ey}) - 0,3\alpha_x$ ; 29)  $\alpha'_p + (\alpha_y - \alpha_{ey}) + 0,3\alpha_y$ ; 30)  $\alpha'_p + (\alpha_y - \alpha_{ey}) - 0,3\alpha_y$ ; 31)  $\alpha'_p + (\alpha_y - \alpha_{ey}) + 0,3\alpha_x$ ; 32)  $\alpha'_p + (\alpha_y - \alpha_{ey}) - 0,3\alpha_x$ ; 33)  $\alpha'_p + \alpha_z + 0,3\alpha_x$ ; 34)  $\alpha'_p + \alpha_z - 0,3\alpha_x$ ; 35)  $\alpha'_p + \alpha_z + 0,3\alpha_y$ ; 36)  $\alpha'_p + \alpha_z - 0,3\alpha_y$ ; 37)  $\alpha'_p + \alpha_z + 0,3\alpha_x$ ; 38)  $\alpha'_p + \alpha_z - 0,3\alpha_x$ ; 39)  $\alpha'_p + \alpha_z + 0,3\alpha_y$ ; 40)  $\alpha'_p + \alpha_z - 0,3\alpha_y$ ; 41)  $\alpha'_p + \alpha_z + 0,3\alpha_x$ ; 42)  $\alpha'_p + \alpha_z - 0,3\alpha_x$ ; 43)  $\alpha'_p + \alpha_z + 0,3\alpha_y$ ; 44)  $\alpha'_p + \alpha_z - 0,3\alpha_y$ ; 45)  $\alpha'_p + \alpha_z + 0,3\alpha_x$ ; 46)  $\alpha'_p + \alpha_z - 0,3\alpha_x$ ; 47)  $\alpha'_p + \alpha_z + 0,3\alpha_y$ ; 48)  $\alpha'_p + \alpha_z - 0,3\alpha_y$ .

Nel caso di verifiche effettuate con sollecitazioni composte, per tenere conto del fatto che le sollecitazioni sismiche sono state ricavate come CQC delle sollecitazioni derivanti dai modi di vibrazione, dette N, Mx, My, Tx e Ty le sollecitazioni dovute al sisma, per ognuna delle combinazioni precedenti, sono state ricavate 32 combinazioni di carico permutando nel seguente modo i segni delle sollecitazioni derivanti dal sisma:

- 1) N, Mx, My, Tx e Ty; 2) N, Mx, -My, Tx e Ty; 3) N, -Mx, My, Tx e Ty; 4) N, -Mx, -My, Tx e Ty; 5) -N, Mx, My, Tx e Ty; 6) -N, Mx, -My, Tx e Ty; 7) -N, -Mx, My, Tx e Ty; 8) -N, -Mx, -My, Tx e Ty; 9) N, Mx, My, Tx e -Ty; 10) N, Mx, -My, Tx e -Ty; 11) N, -Mx, My, Tx e -Ty; 12) N, -Mx, -My, Tx e -Ty; 13) -N, Mx, My, Tx e -Ty; 14) -N, Mx, -My, Tx e -Ty; 15) -N, -Mx, My, Tx e -Ty; 16) -N, -Mx, -My, Tx e -Ty; 17) N, Mx, My, -Tx e Ty; 18) N, Mx, -My, -Tx e Ty; 19) N, -Mx, My, -Tx e Ty; 20) N, -Mx, -My, -Tx e Ty; 21) -N, Mx, My, -Tx e Ty; 22) -N, Mx, -My, -Tx e Ty; 23) -N, -Mx, My, -Tx e Ty; 24) -N, -Mx, -My, -Tx e Ty; 25) N, Mx, My, -Tx e -Ty; 26) N, Mx, -My, -Tx e -Ty; 27) N, -Mx, My, -Tx e -Ty; 28) N, -Mx, -My, -Tx e -Ty; 29) -N, Mx, My, -Tx e -Ty; 30) -N, Mx, -My, -Tx e -Ty; 31) -N, -Mx, My, -Tx e -Ty; 32) -N, -Mx, -My, -Tx e -Ty.

### SERVIZIO(SLE): Caratteristica(RARA)

Id <sub>Comb</sub>	SERVIZIO(SLE): Caratteristica(RARA)				
	CC 01 Carico Permanente	CC 02 Permanenti NON Strutturali	CC 03 Autorimessa <= 30kN	CC 04 Spinta Idrostatica (statica)	CC 05 Spinta Idrostatica (sisma)
01	1.00	1.00	0.70	1.00	0.00
02	1.00	1.00	1.00	1.00	0.00

#### LEGENDA:

**Id<sub>Comb</sub>** Numero identificativo della Combinazione di Carico.  
**CC** Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.  
 CC 01= Carico Permanente  
 CC 02= Permanenti NON Strutturali  
 CC 03= Autorimessa <= 30kN  
 CC 04= Spinta Idrostatica (statica)  
 CC 05= Spinta Idrostatica (sisma)

### SERVIZIO(SLE): Frequente

Id <sub>Comb</sub>	SERVIZIO(SLE): Frequente				
	CC 01 Carico Permanente	CC 02 Permanenti NON Strutturali	CC 03 Autorimessa <= 30kN	CC 04 Spinta Idrostatica (statica)	CC 05 Spinta Idrostatica (sisma)
01	1.00	1.00	0.60	1.00	0.00
02	1.00	1.00	0.70	1.00	0.00

#### LEGENDA:

**Id<sub>Comb</sub>** Numero identificativo della Combinazione di Carico.  
**CC** Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.  
 CC 01= Carico Permanente  
 CC 02= Permanenti NON Strutturali  
 CC 03= Autorimessa <= 30kN  
 CC 04= Spinta Idrostatica (statica)  
 CC 05= Spinta Idrostatica (sisma)

## SERVIZIO(SLE): Quasi permanente

IdComb	SERVIZIO(SLE): Quasi permanente				
	CC 01 Carico Permanente	CC 02 Permanenti NON Strutturali	CC 03 Autorimessa <= 30kN	CC 04 Spinta Idrostatica (statica)	CC 05 Spinta Idrostatica (sisma)
<b>01</b>	1.00	1.00	0.60	1.00	0.00

### LEGENDA:

**IdComb** Numero identificativo della Combinazione di Carico.  
**CC** Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.  
 CC 01= Carico Permanente  
 CC 02= Permanenti NON Strutturali  
 CC 03= Autorimessa <= 30kN  
 CC 04= Spinta Idrostatica (statica)  
 CC 05= Spinta Idrostatica (sisma)

## EDIFICIO - VERIFICHE DI RIPARTIZIONE DELLE FORZE SISMICHE

Edificio - Verifiche di ripartizione delle forze sismiche								
Dir	V <sub>T,tot</sub> [N]	V <sub>T,Pil</sub> [N]	% <sub>OT,Pil</sub> [%]	V <sub>T,Set</sub> [N]	% <sub>OT,Set</sub> [%]	V <sub>T,atr</sub> [N]	% <sub>OT,atr</sub> [%]	
X	7 425	0	0.0	0	0.0	7 425	100.0	
Y	6 789	0	0.0	0	0.0	6 789	100.0	

### LEGENDA:

**V<sub>T,tot</sub>** Taglio totale alla quota Zero Sismico (nella direzione X o Y).  
**V<sub>T,Pil</sub>** Taglio totale alla quota Zero Sismico assorbito dai pilastri (nella direzione X o Y).  
**%<sub>OT,Pil</sub>** Percentuale del Taglio totale alla quota Zero Sismico assorbito dai pilastri (nella direzione X o Y).  
**V<sub>T,Set</sub>** Taglio totale alla quota Zero Sismico assorbito dai setti (nella direzione X o Y).  
**%<sub>OT,Set</sub>** Percentuale del Taglio totale alla quota Zero Sismico assorbito dai setti (nella direzione X o Y).  
**V<sub>T,atr</sub>** Taglio totale alla quota Zero Sismico NON assorbito dai pilastri e dai setti (nella direzione X o Y).  
**%<sub>OT,atr</sub>** Percentuale del Taglio totale alla quota Zero Sismico NON assorbito dai pilastri e dai setti (nella direzione X o Y).

## Pareti - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Elevazione)

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																			
Dir	Pos	Nodo	Parete P1-P2					Parete P1-P2					Parete P1-P2						
			N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [Nm]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>df</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [Nm]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>df</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [Nm]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>df</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS
<b>Piano Terra</b>																			
P	A	0000 1	-66 610	798	0.10053	0.10053	NS	0000 2	0	0	0.10053	0.10053	-	0000 3	-1 851	738	0.10053	0.10053	NS
	P		-52 114	23 999	0.10053	0.10053	7.95		-28 175	32 200	0.10053	0.10053	5.76		-1 851	854	0.10053	0.10053	NS
S	A		-23 935	189	0.10053	0.10053	NS		0	0	0.10053	0.10053	-		-688	3 423	0.10053	0.10053	52.3 9
	P		-18 927	6 107	0.10053	0.10053	30.0 2		6 077	9 189	0.10053	0.10053	19.3 5		-688	3 160	0.10053	0.10053	56.7 5
P	A	0000 4	-1 656	801	0.10053	0.10053	NS	0013 8	-30 515	634	0.10053	0.10053	NS	0013 9	-22 457	616	0.10053	0.10053	NS
	P		-1 656	879	0.10053	0.10053	NS		-23 394	21 279	0.10053	0.10053	8.66		-16 732	18 700	0.10053	0.10053	9.78
S	A		-650	3 438	0.10053	0.10053	52.1 6		-8 277	129	0.10053	0.10053	NS		-5 016	151	0.10053	0.10053	NS
	P		-650	3 233	0.10053	0.10053	55.4 6		-6 459	5 164	0.10053	0.10053	34.9 7		-3 933	4 702	0.10053	0.10053	38.2 9
P	A	0014 0	-21 940	588	0.10053	0.10053	NS	0014 1	-23 491	657	0.10053	0.10053	NS	0014 2	-22 275	474	0.10053	0.10053	NS
	P		-16 304	17 724	0.10053	0.10053	10.3 1		-17 200	21 235	0.10053	0.10053	8.62		-16 333	17 681	0.10053	0.10053	10.3 4
S	A		-4 489	136	0.10053	0.10053	NS		-4 303	137	0.10053	0.10053	NS		-4 448	102	0.10053	0.10053	NS
	P		-3 243	3 970	0.10053	0.10053	45.3 1		-3 207	4 440	0.10053	0.10053	40.5 1		-3 206	4 304	0.10053	0.10053	41.7 9
P	A	0014 3	-24 365	315	0.10053	0.10053	NS	0014 4	-28 943	238	0.10053	0.10053	NS	0014 5	0	0	0.10053	0.10053	-
	P		-18 156	18 756	0.10053	0.10053	9.77		-21 552	21 841	0.10053	0.10053	8.42		-22 490	18 972	0.10053	0.10053	9.71
S	A		-4 492	126	0.10053	0.10053	NS		-5 457	50	0.10053	0.10053	NS		0	0	0.10053	0.10053	-
	P		-3 411	4 577	0.10053	0.10053	39.3 1		-4 116	4 555	0.10053	0.10053	39.5 3		-6 010	4 328	0.10053	0.10053	41.7 0
P	A	0014 6	0	0	0.10053	0.10053	-	0014 7	0	0	0.10053	0.10053	-	0014 8	0	0	0.10053	0.10053	-
	P		-25 808	21 521	0.10053	0.10053	8.59		-33 463	22 973	0.10053	0.10053	8.12		-13 954	15 893	0.10053	0.10053	11.4 7
S	A		0	0	0.10053	0.10053	-		0	0	0.10053	0.10053	-		0	0	0.10053	0.10053	-
	P		-5 396	5 507	0.10053	0.10053	32.7 5		-7 973	5 052	0.10053	0.10053	35.8 1		1 125	895	0.10053	0.10053	NS
P	A	0014 9	0	0	0.10053	0.10053	-	0015 0	0	0	0.10053	0.10053	-	0015 1	-4 951	31	0.10053	0.10053	NS
	P		-20 021	7 266	0.10053	0.10053	25.2 7		-7 850	2 656	0.10053	0.10053	68.1 1		-4 951	1 015	0.10053	0.10053	NS
S	A		-337	983	0.10053	0.10053	NS		799	204	0.10053	0.10053	NS		900	948	0.10053	0.10053	NS
	P		-450	67	0.10053	0.10053	NS		799	249	0.10053	0.10053	NS		900	342	0.10053	0.10053	NS
P	A	0015 2	-1 402	87	0.10053	0.10053	NS	0015 3	-3 561	22	0.10053	0.10053	NS	0015 4	-2 895	206	0.10053	0.10053	NS
	P		-1 402	117	0.10053	0.10053	NS		-4 647	41	0.10053	0.10053	NS		-3 783	20	0.10053	0.10053	NS

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS
			[N]	[N/mm]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N/mm]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N/mm]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]	
S	A		1 112	356	0.10053	0.10053	NS		522	427	0.10053	0.10053	NS		-2 605	1 021	0.10053	0.10053	NS
	P		1 403	109	0.10053	0.10053	NS		621	122	0.10053	0.10053	NS		-2 605	371	0.10053	0.10053	NS
P	A	00155	-1 682	147	0.10053	0.10053	NS	00156	-3 603	205	0.10053	0.10053	NS	00157	-3 685	229	0.10053	0.10053	NS
	P		0	0	0.10053	0.10053	-		0	0	0.10053	0.10053	-		0	0	0.10053	0.10053	-
S	A		-4 120	556	0.10053	0.10053	NS		-5 611	1 023	0.10053	0.10053	NS		-7 375	1 125	0.10053	0.10053	NS
	P		0	0	0.10053	0.10053	-		0	0	0.10053	0.10053	-		0	0	0.10053	0.10053	-
P	A	00158	-1 724	80	0.10053	0.10053	NS	00159	-2 934	276	0.10053	0.10053	NS	00160	-3 348	152	0.10053	0.10053	NS
	P		-1 724	109	0.10053	0.10053	NS		0	0	0.10053	0.10053	-		0	0	0.10053	0.10053	-
S	A		-6 979	936	0.10053	0.10053	NS		-5 667	1 546	0.10053	0.10053	NS		-1 250	879	0.10053	0.10053	NS
	P		0	0	0.10053	0.10053	-		0	0	0.10053	0.10053	-		0	0	0.10053	0.10053	-
P	A	00161	-1 447	127	0.10053	0.10053	NS	00162	-5 794	485	0.10053	0.10053	NS	00163	-11 481	255	0.10053	0.10053	NS
	P		-1 457	36	0.10053	0.10053	NS		-5 794	489	0.10053	0.10053	NS		-8 875	1 610	0.10053	0.10053	NS
S	A		653	659	0.10053	0.10053	NS		1 495	779	0.10053	0.10053	NS		136	428	0.10053	0.10053	NS
	P		0	0	0.10053	0.10053	-		1 495	492	0.10053	0.10053	NS		0	0	0.10053	0.10053	-
P	A	00164	-36 272	412	0.10053	0.10053	NS	00165	-68 519	570	0.10053	0.10053	NS	00330	0	0	0.10053	0.10053	-
	P		-28 285	5 431	0.10053	0.10053	34.14		-53 777	13 027	0.10053	0.10053	14.67		-26 962	19 200	0.10053	0.10053	9.64
S	A		-3 236	1 061	0.10053	0.10053	NS		0	0	0.10053	0.10053	-		0	0	0.10053	0.10053	-
	P		0	0	0.10053	0.10053	-		-10 725	902	0.10053	0.10053	NS		3 349	2 476	0.10053	0.10053	72.06
P	A	00331	0	0	0.10053	0.10053	-	00332	-5 551	98	0.10053	0.10053	NS	00333	-48 951	602	0.10053	0.10053	NS
	P		-3 579	256	0.10053	0.10053	NS		0	0	0.10053	0.10053	-		-38 191	15 691	0.10053	0.10053	11.96
S	A		92	777	0.10053	0.10053	NS		-632	1 007	0.10053	0.10053	NS		-12 533	96	0.10053	0.10053	NS
	P		92	563	0.10053	0.10053	NS		-632	290	0.10053	0.10053	NS		-9 876	2 145	0.10053	0.10053	84.55
P	A	00334	-29 675	534	0.10053	0.10053	NS	00335	-19 578	290	0.10053	0.10053	NS	00336	-5 295	218	0.10053	0.10053	NS
	P		-22 963	12 263	0.10053	0.10053	15.02		-15 143	2 885	0.10053	0.10053	63.26		0	0	0.10053	0.10053	-
S	A		-9 914	104	0.10053	0.10053	NS		-3 067	618	0.10053	0.10053	NS		-252	1 045	0.10053	0.10053	NS
	P		-7 728	1 657	0.10053	0.10053	NS		0	0	0.10053	0.10053	-		0	0	0.10053	0.10053	-
P	A	00337	-18 545	361	0.10053	0.10053	NS	00338	-7 535	191	0.10053	0.10053	NS	00339	-20 549	429	0.10053	0.10053	NS
	P		-13 791	6 029	0.10053	0.10053	30.22		-7 535	770	0.10053	0.10053	NS		-15 152	10 902	0.10053	0.10053	16.74
S	A		-6 812	240	0.10053	0.10053	NS		-3 824	879	0.10053	0.10053	NS		-6 601	150	0.10053	0.10053	NS
	P		-6 812	339	0.10053	0.10053	NS		0	0	0.10053	0.10053	-		-5 154	1 659	0.10053	0.10053	NS
P	A	00340	-13 879	178	0.10053	0.10053	NS	00341	-5 544	188	0.10053	0.10053	NS	00342	-19 325	161	0.10053	0.10053	NS
	P		-10 344	2 455	0.10053	0.10053	73.91		0	0	0.10053	0.10053	-		-14 187	5 798	0.10053	0.10053	31.44
S	A		-5 377	538	0.10053	0.10053	NS		-5 641	917	0.10053	0.10053	NS		-7 000	136	0.10053	0.10053	NS
	P		0	0	0.10053	0.10053	-		0	0	0.10053	0.10053	-		-5 448	325	0.10053	0.10053	NS
P	A	00343	-9 396	40	0.10053	0.10053	NS	00344	-24 941	31	0.10053	0.10053	NS	00345	0	0	0.10053	0.10053	-
	P		-7 064	680	0.10053	0.10053	NS		-18 436	11 726	0.10053	0.10053	15.63		-11 969	2 842	0.10053	0.10053	63.97
S	A		-6 709	671	0.10053	0.10053	NS		-5 715	84	0.10053	0.10053	NS		-3 720	265	0.10053	0.10053	NS
	P		0	0	0.10053	0.10053	-		-4 370	1 790	0.10053	0.10053	NS		0	0	0.10053	0.10053	-
P	A	00346	-4 367	73	0.10053	0.10053	NS	00347	0	0	0.10053	0.10053	-	00348	0	0	0.10053	0.10053	-
	P		-4 364	51	0.10053	0.10053	NS		-18 270	7 152	0.10053	0.10053	25.62		-8 243	1 254	0.10053	0.10053	NS
S	A		-3 764	613	0.10053	0.10053	NS		0	0	0.10053	0.10053	-		-1 539	547	0.10053	0.10053	NS
	P		0	0	0.10053	0.10053	-		-2 866	644	0.10053	0.10053	NS		-2 235	53	0.10053	0.10053	NS
P	A	00349	0	0	0.10053	0.10053	-	00350	0	0	0.10053	0.10053	-	00351	0	0	0.10053	0.10053	-
	P		-26 528	14 621	0.10053	0.10053	12.66		-14 582	4 037	0.10053	0.10053	45.18		-5 116	286	0.10053	0.10053	NS
S	A		0	0	0.10053	0.10053	-		-762	263	0.10053	0.10053	NS		834	695	0.10053	0.10053	NS
	P		-2 498	1 855	0.10053	0.10053	96.88		-762	334	0.10053	0.10053	NS		834	275	0.10053	0.10053	NS
<b>Piano Terra</b>			<b>Parete P3-P4</b>										<b>Parete P3-P4</b>						
P	A	00005	0	0	0.10053	0.10053	-	00006	-66 633	803	0.10053	0.10053	NS	00007	-1 686	757	0.10053	0.10053	NS
	P		-28 126	32 213	0.10053	0.10053	5.76		-52 131	24 002	0.10053	0.10053	7.94		-1 686	835	0.10053	0.10053	NS
S	A		0	0	0.10053	0.10053	-		-23 945	191	0.10053	0.10053	NS		-651	3 395	0.10053	0.10053	52.82
	P		6 096	9 193	0.10053	0.10053	19.34		-18 934	6 107	0.10053	0.10053	30.02		-651	3 191	0.10053	0.10053	56.19
P	A	00008	-1 843	783	0.10053	0.10053	NS	00166	0	0	0.10053	0.10053	-	00167	0	0	0.10053	0.10053	-
	P		-1 843	899	0.10053	0.10053	NS		-33 457	22 981	0.10053	0.10053	8.12		-25 816	21 526	0.10053	0.10053	8.59
S	A		-668	3 468	0.10053	0.10053	51.71		0	0	0.10053	0.10053	-		0	0	0.10053	0.10053	-

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS
			[N]	[N/mm]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N/mm]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N/mm]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]	
	P		-668	3 206	0.10053	0.10053	55.9 3		-7 968	5 052	0.10053	0.10053	35.8 1		-5 397	5 506	0.10053	0.10053	32.7 6
P	A	0016 8	0	0	0.10053	0.10053	-	0016 9	-28 974	245	0.10053	0.10053	NS	0017 0	-24 388	319	0.10053	0.10053	NS
P	P		-22 507	18 968	0.10053	0.10053	9.71		-21 583	21 834	0.10053	0.10053	8.42		-18 179	18 752	0.10053	0.10053	9.77
S	A		0	0	0.10053	0.10053	-		-5 463	51	0.10053	0.10053	NS		-4 492	127	0.10053	0.10053	NS
	P		-6 014	4 327	0.10053	0.10053	41.7 1		-4 122	4 554	0.10053	0.10053	39.5 4		-3 412	4 576	0.10053	0.10053	39.3 2
P	A	0017 1	-22 279	475	0.10053	0.10053	NS	0017 2	-23 469	654	0.10053	0.10053	NS	0017 3	-21 915	585	0.10053	0.10053	NS
P	P		-16 338	17 680	0.10053	0.10053	10.3 4		-17 181	21 239	0.10053	0.10053	8.61		-16 284	17 727	0.10053	0.10053	10.3 1
S	A		-4 449	103	0.10053	0.10053	NS		-4 301	136	0.10053	0.10053	NS		-4 484	135	0.10053	0.10053	NS
	P		-3 207	4 303	0.10053	0.10053	41.8 0		-3 205	4 441	0.10053	0.10053	40.5 0		-3 240	3 971	0.10053	0.10053	45.3 0
P	A	0017 4	-22 441	615	0.10053	0.10053	NS	0017 5	-30 510	634	0.10053	0.10053	NS	0017 6	-68 542	571	0.10053	0.10053	NS
P	P		-16 717	18 707	0.10053	0.10053	9.78		-23 389	21 286	0.10053	0.10053	8.66		-53 795	13 032	0.10053	0.10053	14.6 6
S	A		-5 013	150	0.10053	0.10053	NS		-8 278	128	0.10053	0.10053	NS		0	0	0.10053	0.10053	-
	P		-3 931	4 703	0.10053	0.10053	38.2 8		-6 459	5 165	0.10053	0.10053	34.9 7		-10 732	902	0.10053	0.10053	NS
P	A	0017 7	-36 280	412	0.10053	0.10053	NS	0017 8	-11 482	255	0.10053	0.10053	NS	0017 9	-5 794	485	0.10053	0.10053	NS
P	P		-28 290	5 434	0.10053	0.10053	34.1 2		-8 876	1 611	0.10053	0.10053	NS		-5 794	489	0.10053	0.10053	NS
S	A		-3 237	1 061	0.10053	0.10053	NS		71	427	0.10053	0.10053	NS		1 496	779	0.10053	0.10053	NS
	P		0	0	0.10053	0.10053	-		0	0	0.10053	0.10053	-	1 496	492	0.10053	0.10053	NS	
P	A	0018 0	-1 447	134	0.10053	0.10053	NS	0018 1	-3 348	154	0.10053	0.10053	NS	0018 2	-2 949	243	0.10053	0.10053	NS
P	P		-1 457	43	0.10053	0.10053	NS		0	0	0.10053	0.10053	-		0	0	0.10053	0.10053	-
S	A		605	633	0.10053	0.10053	NS		-1 252	879	0.10053	0.10053	NS		-5 665	1 546	0.10053	0.10053	NS
	P		0	0	0.10053	0.10053	-		0	0	0.10053	0.10053	-	0	0	0.10053	0.10053	-	
P	A	0018 3	-1 724	80	0.10053	0.10053	NS	0018 4	-3 685	230	0.10053	0.10053	NS	0018 5	-3 599	191	0.10053	0.10053	NS
P	P		-1 722	52	0.10053	0.10053	NS		0	0	0.10053	0.10053	-		0	0	0.10053	0.10053	-
S	A		-6 974	936	0.10053	0.10053	NS		-7 367	1 126	0.10053	0.10053	NS		-5 594	1 024	0.10053	0.10053	NS
	P		0	0	0.10053	0.10053	-		0	0	0.10053	0.10053	-	0	0	0.10053	0.10053	-	
P	A	0018 6	-1 681	148	0.10053	0.10053	NS	0018 7	-2 882	231	0.10053	0.10053	NS	0018 8	-3 562	22	0.10053	0.10053	NS
P	P		-1 789	52	0.10053	0.10053	NS		-3 783	20	0.10053	0.10053	NS		-4 648	42	0.10053	0.10053	NS
S	A		-4 102	557	0.10053	0.10053	NS		-2 589	1 022	0.10053	0.10053	NS		528	427	0.10053	0.10053	NS
	P		0	0	0.10053	0.10053	-		-2 589	370	0.10053	0.10053	NS	627	122	0.10053	0.10053	NS	
P	A	0018 9	-1 401	53	0.10053	0.10053	NS	0019 0	-4 948	31	0.10053	0.10053	NS	0019 1	0	0	0.10053	0.10053	-
P	P		-1 401	83	0.10053	0.10053	NS		-4 948	1 015	0.10053	0.10053	NS		-7 847	2 658	0.10053	0.10053	68.0 6
S	A		1 113	356	0.10053	0.10053	NS		898	948	0.10053	0.10053	NS		801	204	0.10053	0.10053	NS
	P		1 405	109	0.10053	0.10053	NS	898	342	0.10053	0.10053	NS	801	249	0.10053	0.10053	NS		
P	A	0019 2	0	0	0.10053	0.10053	-	0019 3	0	0	0.10053	0.10053	-	0035 2	-48 962	603	0.10053	0.10053	NS
P	P		-20 001	7 269	0.10053	0.10053	25.2 6		-13 905	15 899	0.10053	0.10053	11.4 6		-38 199	15 696	0.10053	0.10053	11.9 5
S	A		-335	983	0.10053	0.10053	NS		0	0	0.10053	0.10053	-		-12 537	96	0.10053	0.10053	NS
	P		-449	67	0.10053	0.10053	NS	1 140	896	0.10053	0.10053	NS	-9 879	2 146	0.10053	0.10053	84.5 1		
P	A	0035 3	-4 221	148	0.10053	0.10053	NS	0035 4	0	0	0.10053	0.10053	-	0035 5	0	0	0.10053	0.10053	-
P	P		-4 221	13	0.10053	0.10053	NS		-3 577	256	0.10053	0.10053	NS		-26 934	19 207	0.10053	0.10053	9.64
S	A		-698	979	0.10053	0.10053	NS		94	777	0.10053	0.10053	NS		0	0	0.10053	0.10053	-
	P		-698	261	0.10053	0.10053	NS	94	563	0.10053	0.10053	NS	3 357	2 477	0.10053	0.10053	72.0 3		
P	A	0035 6	0	0	0.10053	0.10053	-	0035 7	0	0	0.10053	0.10053	-	0035 8	0	0	0.10053	0.10053	-
P	P		-26 520	14 625	0.10053	0.10053	12.6 5		-14 578	4 039	0.10053	0.10053	45.1 6		-5 112	291	0.10053	0.10053	NS
S	A		0	0	0.10053	0.10053	-		-757	263	0.10053	0.10053	NS		838	696	0.10053	0.10053	NS
	P		-2 492	1 856	0.10053	0.10053	96.8 3		-757	334	0.10053	0.10053	NS	838	275	0.10053	0.10053	NS	
P	A	0035 9	0	0	0.10053	0.10053	-	0036 0	0	0	0.10053	0.10053	-	0036 1	-24 965	33	0.10053	0.10053	NS
P	P		-18 280	7 154	0.10053	0.10053	25.6 1		-8 245	1 254	0.10053	0.10053	NS		-18 457	11 727	0.10053	0.10053	15.6 3
S	A		0	0	0.10053	0.10053	-		-1 530	548	0.10053	0.10053	NS		-5 710	86	0.10053	0.10053	NS
	P		-2 858	644	0.10053	0.10053	NS	-2 226	52	0.10053	0.10053	NS	-4 365	1 790	0.10053	0.10053	NS		
P	A	0036 2	0	0	0.10053	0.10053	-	0036 3	-4 368	73	0.10053	0.10053	NS	0036 4	-19 332	162	0.10053	0.10053	NS
P	P		-11 977	2 844	0.10053	0.10053	63.9 3		-4 368	61	0.10053	0.10053	NS		-14 195	5 788	0.10053	0.10053	31.5 0
S	A		-3 711	266	0.10053	0.10053	NS		-3 751	614	0.10053	0.10053	NS		-6 996	137	0.10053	0.10053	NS
	P		0	0	0.10053	0.10053	-		0	0	0.10053	0.10053	-	-5 443	318	0.10053	0.10053	NS	

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS
			[N]	[N/mm]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N/mm]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N/mm]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]	
P	A	00365	-9 397	40	0.10053	0.10053	NS	00366	-20 541	429	0.10053	0.10053	NS	00367	-13 876	179	0.10053	0.10053	NS
P	P		-7 068	677	0.10053	0.10053	NS		-15 146	10 907	0.10053	0.10053	NS		-10 342	2 457	0.10053	0.10053	NS
S	A	00368	-6 699	672	0.10053	0.10053	NS	00369	-6 603	150	0.10053	0.10053	NS	00370	-5 375	538	0.10053	0.10053	NS
S	P		0	0	0.10053	0.10053	-		-5 155	1 660	0.10053	0.10053	NS		0	0	0.10053	0.10053	-
P	A	00371	-5 544	188	0.10053	0.10053	NS	00372	-18 534	361	0.10053	0.10053	NS	00373	-7 533	192	0.10053	0.10053	NS
P	P		0	0	0.10053	0.10053	-		-13 781	6 033	0.10053	0.10053	NS		-7 533	771	0.10053	0.10053	NS
S	A	00374	-5 636	917	0.10053	0.10053	NS	00375	-6 816	240	0.10053	0.10053	NS	00376	-4 126	848	0.10053	0.10053	NS
S	P		0	0	0.10053	0.10053	-		-6 816	340	0.10053	0.10053	NS		0	0	0.10053	0.10053	-
P	A	00377	-29 670	533	0.10053	0.10053	NS	00378	-19 577	290	0.10053	0.10053	NS	00379	-5 295	216	0.10053	0.10053	NS
P	P		-22 958	12 269	0.10053	0.10053	15.02		-15 141	2 887	0.10053	0.10053	NS		0	0	0.10053	0.10053	-
S	A	00380	-9 918	103	0.10053	0.10053	NS	00381	-3 069	617	0.10053	0.10053	NS	00382	-382	1 032	0.10053	0.10053	NS
S	P		-7 730	1 658	0.10053	0.10053	NS		0	0	0.10053	0.10053	-		0	0	0.10053	0.10053	-

LEGENDA:

- Dir** Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).
- Pos** Posizione [A] = anteriore - [P] = posteriore.
- A<sub>s</sub>** Area delle armature esecutive per unità di lunghezza.
- A<sub>df</sub>** 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<sub>Ed</sub>, M<sub>Ed</sub>** Sollecitazioni di progetto (N<sub>Ed</sub> < 0: compressione).

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

IdNd	V <sub>Ed,2</sub>	CS	V <sub>Rcd</sub>	V <sub>Rsd,s</sub>	N <sub>Ed</sub>	V <sub>Rsd,p</sub>	V <sub>R1</sub>	V <sub>Rd,f</sub>	Ctg <sup>o</sup>	A <sub>sw</sub>	A <sub>dw</sub>
	[N]		[N]	[N]		[N]		[N]			
Pareti - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU											
Piano Terra											
Parete P1-P2											
00001	14 645	13.05	191 115	0	26 395	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00002	5 616	33.33	187 156	0	-10 650	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00003	224	NS	187 253	0	649	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00004	355	NS	187 285	0	858	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00138	4 167	45.22	188 429	0	8 486	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00139	3 441	54.61	187 920	0	5 091	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00140	1 720	NS	187 798	0	4 279	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00141	1 027	NS	187 622	0	3 107	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00142	1 030	NS	187 644	0	3 254	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00143	2 649	70.90	187 823	0	4 448	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00144	3 239	58.03	187 953	0	5 316	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00145	4 148	45.34	188 057	0	6 010	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00146	5 480	34.30	187 969	0	5 418	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00147	7 802	24.14	188 352	0	7 973	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00148	11 042	16.95	187 156	0	-5 871	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00149	2 482	75.41	187 156	0	-443	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00150	1 444	NS	187 156	0	-982	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00151	1 152	NS	187 156	0	-812	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00152	1 065	NS	187 156	0	-1 336	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00153	967	NS	187 195	0	260	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00154	1 217	NS	188 012	0	5 706	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00155	1 330	NS	188 187	0	6 871	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00156	1 137	NS	188 466	0	8 731	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00157	416	NS	188 100	0	6 296	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00158	943	NS	188 688	0	10 214	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00159	1 228	NS	188 398	0	8 282	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00160	1 234	NS	187 449	0	1 952	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00161	1 240	NS	187 156	0	-737	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00162	860	NS	187 156	0	-1 708	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00163	294	NS	187 156	0	-204	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00164	3 627	51.73	187 641	0	3 236	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00165	19 045	9.94	189 341	0	14 565	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00330	3 734	50.22	187 540	0	2 560	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00331	584	NS	187 156	0	-264	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00332	318	NS	187 297	0	939	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00333	8 999	21.03	189 215	0	13 725	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00334	9 919	19.03	188 735	0	10 524	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00335	7 258	25.87	187 779	0	4 156	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00336	3 016	62.08	187 242	0	571	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00337	5 292	35.62	188 521	0	9 099	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00338	4 013	46.84	187 980	0	5 496	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00339	1 318	NS	187 919	0	5 086	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00340	1 512	NS	187 899	0	4 951	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00341	1 049	NS	187 888	0	4 879	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00342	2 696	69.83	188 262	0	7 376	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00343	1 431	NS	188 204	0	6 988	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00344	4 434	42.41	188 045	0	5 928	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00345	4 212	44.63	187 999	0	5 622	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000



Pareti - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

IdNd	V <sub>Ed,2</sub>	CS	V <sub>Rcd</sub>	V <sub>Rsd,s</sub>	N <sub>Ed</sub>	V <sub>Rsd,p</sub>	V <sub>R1</sub>	V <sub>Rd,f</sub>	Ctg <sup>⊙</sup>	A <sub>sw</sub>	A <sub>dw</sub>
	[N]		[N]	[N]		[N]	[N]	[N]		[N]	[cm <sup>2</sup> /cm]
00346	2 250	83.58	188 065	0	6 062	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00347	6 906	27.20	187 852	0	4 642	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00348	3 579	52.44	187 683	0	3 516	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00349	6 337	29.66	187 968	0	5 415	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00350	4 359	43.01	187 481	0	2 164	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00351	1 872	99.98	187 156	0	-137	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
<b>Piano Terra</b>			<b>Parete P3-P4</b>							<b>Parete P3-P4</b>	
00005	5 629	33.38	187 913	0	5 045	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00006	14 651	13.04	191 117	0	26 404	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00007	355	NS	187 285	0	858	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00008	224	NS	187 264	0	721	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00166	7 795	24.16	188 351	0	7 968	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00167	5 470	34.36	187 969	0	5 419	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00168	4 142	45.40	188 058	0	6 014	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00169	3 237	58.06	187 954	0	5 323	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00170	2 660	70.61	187 823	0	4 448	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00171	1 041	NS	187 637	0	3 204	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00172	1 017	NS	187 654	0	3 320	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00173	1 718	NS	187 797	0	4 275	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00174	3 440	54.63	187 919	0	5 088	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00175	4 170	45.19	188 429	0	8 486	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00176	19 053	9.94	189 342	0	14 572	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00177	3 629	51.71	187 642	0	3 237	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00178	295	NS	187 168	0	78	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00179	860	NS	187 156	0	-1 709	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00180	1 241	NS	187 156	0	-736	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00181	1 234	NS	187 449	0	1 954	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00182	1 227	NS	188 398	0	8 281	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00183	941	NS	188 687	0	10 209	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00184	414	NS	188 707	0	10 338	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00185	1 139	NS	188 463	0	8 711	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00186	1 330	NS	188 183	0	6 850	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00187	1 215	NS	187 373	0	1 445	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00188	965	NS	187 156	0	-751	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00189	1 065	NS	187 156	0	-1 337	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00190	1 153	NS	187 156	0	-810	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00191	1 587	NS	187 156	0	-431	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00192	2 488	75.29	187 333	0	1 180	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00193	11 058	16.98	187 726	0	3 801	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00352	9 003	21.02	189 215	0	13 729	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00353	319	NS	187 297	0	940	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00354	586	NS	187 212	0	371	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00355	3 725	50.24	187 156	0	-5 706	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00356	6 325	29.62	187 353	0	1 314	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00357	4 349	43.04	187 188	0	215	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00358	1 867	NS	187 156	0	-1 086	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00359	6 896	27.24	187 851	0	4 632	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00360	3 573	52.41	187 274	0	788	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00361	4 434	42.41	188 044	0	5 922	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00362	4 213	44.62	187 998	0	5 613	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00363	2 251	83.55	188 063	0	6 047	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00364	2 712	69.42	188 262	0	7 372	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00365	1 438	NS	188 203	0	6 979	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00366	1 306	NS	187 969	0	5 418	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00367	1 503	NS	188 141	0	6 568	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00368	1 045	NS	188 312	0	7 710	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00369	5 288	35.65	188 522	0	9 104	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00370	4 011	46.87	187 980	0	5 496	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00371	9 923	19.02	188 735	0	10 527	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00372	7 260	25.86	187 780	0	4 158	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000
00373	3 016	62.08	187 242	0	572	0	0	0	0.00	0.10053	0.00000

LEGENDA:

- IdNd** Identificativo del nodo.
- V<sub>Ed,2</sub>** Taglio di progetto in direzione 2.
- CS** Coefficienti di sicurezza relativi alle sollecitazioni "V<sub>Ed,2</sub>" ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100).
- V<sub>Rcd</sub>** Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
- V<sub>Rsd,s</sub>** Resistenza a taglio trazione delle staffe.
- N<sub>Ed</sub>** Sforzo Normale utilizzato per il calcolo di α<sub>c</sub>.
- V<sub>Rsd,p</sub>** Resistenza a taglio trazione dei ferri piegati.
- V<sub>R1</sub>** Resistenza a taglio in assenza di armatura incrociata.
- V<sub>Rd,f</sub>** Resistenza a taglio dovuta al rinforzo FRP.
- Ctg<sup>⊙</sup>** Cotangente dell'angolo ⊙ utilizzata nella verifica.
- A<sub>sw</sub>** Area delle staffe per unità di lunghezza.
- A<sub>dw</sub>** Armatura disponibile per il taglio

Pareti - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione)

Nodo/ Tp <sub>ref</sub>	Dir	Compressione calcestruzzo						Trazione acciaio					
		Compressione calcestruzzo rinforzo						Trazione acciaio/FRP rinforzo					
		IdCmb	σ <sub>cc</sub>	σ <sub>cd,amm</sub>	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	CS	Verific ato	IdCmb	σ <sub>at</sub>	σ <sub>td,amm</sub>	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>

Pareti - verifiche delle tensioni di esercizio

Nodo/ Tp <sub>mf</sub>	Dir	Compressione calcestruzzo							Trazione acciaio						
		Compressione calcestruzzo rinforzo							Trazione acciaio/FRP rinforzo						
		Id <sub>Cmb</sub>	σ <sub>cc</sub>	σ <sub>cd,amm</sub>	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	CS	Verificato	Id <sub>Cmb</sub>	σ <sub>at</sub>	σ <sub>td,amm</sub>	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	CS	Verificato
	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N]	[Nm]					[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N]	[Nm]			
<b>Piano Terra</b>		<b>Parete P1-P2</b>							<b>Parete P1-P2</b>						
00002	P	RAR	0.571	14.94	32 862	-24 166	26.18	SI	RAR	5.793	360.00	32 691	-24 176	62.15	SI
		QPR	0.571	11.21	32 920	-24 163	19.63	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0.141	14.94	-2 927	-6 938	NS	SI	RAR	2.015	360.00	-3 035	-6 943	NS	SI
		QPR	0.141	11.21	-2 891	-6 936	79.72	SI	-	-	-	-	-	-	-
<b>Piano Terra</b>		<b>Parete P3-P4</b>							<b>Parete P3-P4</b>						
00005	P	RAR	0.571	14.94	32 815	-24 175	26.17	SI	RAR	5.796	360.00	32 642	-24 184	62.11	SI
		QPR	0.571	11.21	32 873	-24 171	19.63	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0.141	14.94	-2 945	-6 941	NS	SI	RAR	2.016	360.00	-3 053	-6 946	NS	SI
		QPR	0.141	11.21	-2 909	-6 939	79.71	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<sub>Cmb</sub>** Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
- σ<sub>cc</sub>** Tensione massima di compressione nel calcestruzzo della Trave/Rinforzo.
- σ<sub>cd,amm</sub>** Tensione ammissibile per la verifica a compressione del calcestruzzo.
- σ<sub>at</sub>** Tensione massima di trazione nell'acciaio della Trave/Rinforzo o nel FRP.
- σ<sub>td,amm</sub>** Tensione ammissibile per la verifica a trazione dell'acciaio/rinforzo.
- N<sub>Ed</sub>, M<sub>Ed</sub>** Sollecitazioni di progetto.
- CS** Coefficiente di Sicurezza (= σ<sub>cd,amm</sub>/σ<sub>cc</sub> ; σ<sub>td,amm</sub>/σ<sub>at</sub>). [NS] = Non Significativo (CS = 100).
- Verificato** [SI] = La verifica è soddisfatta (σ<sub>cc</sub> ≤ σ<sub>cd,amm</sub> ; σ<sub>at</sub> ≤ σ<sub>td,amm</sub>). [NO] = La verifica NON è soddisfatta (σ<sub>cc</sub> > σ<sub>cd,amm</sub> ; σ<sub>at</sub> > σ<sub>td,amm</sub>).
- Nota** Nella tabella, per ogni elemento, viene riportato il nodo della shell che ha il coefficiente di sicurezza (CS) più piccolo.

Pareti - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione)

Pareti - verifica allo stato limite di fessurazione

Nodo	Dir	Id <sub>Cmb</sub>	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	σ <sub>ct,f</sub>	σ <sub>t</sub>	ε <sub>sm</sub>	A <sub>e</sub>	Δ <sub>sm</sub>	W <sub>d</sub>	W <sub>amm</sub>	CS	Verificato	
														[N]
<b>Piano Terra</b>		<b>Parete P1-P2</b>							<b>AA= PCA</b>					
<b>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<sub>ct,f</sub>)</b>														
00002	P	FRQ	32 862	-24 166	0.45	2.13	0 E+00	0	0	0.000	0.400	-	SI	
		QPR	32 920	-24 163	0.45	2.13	0 E+00	0	0	0.000	0.300	-	SI	
	S	FRQ	-2 927	-6 938	0.15	2.13	0 E+00	0	0	0.000	0.400	-	SI	
		QPR	-2 891	-6 936	0.15	2.13	0 E+00	0	0	0.000	0.300	-	SI	
<b>Piano Terra</b>		<b>Parete P3-P4</b>							<b>AA= PCA</b>					
<b>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<sub>ct,f</sub>)</b>														
00005	P	FRQ	32 815	-24 175	0.45	2.13	0 E+00	0	0	0.000	0.400	-	SI	
		QPR	32 873	-24 171	0.45	2.13	0 E+00	0	0	0.000	0.300	-	SI	
	S	FRQ	-2 945	-6 941	0.15	2.13	0 E+00	0	0	0.000	0.400	-	SI	
		QPR	-2 909	-6 939	0.15	2.13	0 E+00	0	0	0.000	0.300	-	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<sub>Cmb</sub>** Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
- N<sub>Ed</sub>, M<sub>Ed</sub>** Sollecitazioni di progetto.
- σ<sub>ct,f</sub>** Tensione massima di trazione nel calcestruzzo per la fessurazione, calcolata nell'ipotesi di calcestruzzo resistente a trazione. Se tale valore è maggiore di σ<sub>t</sub> la sezione è soggetta a fessurazione.
- σ<sub>t</sub>** N.B. I valori negativi indicano una sezione interamente compressa. In tal caso le sollecitazioni forniscono il minimo valore di compressione.
- ε<sub>sm</sub>** 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<sub>e</sub>** Deformazione unitaria media delle barre di armatura.
- Δ<sub>sm</sub>** Area efficace del calcestruzzo teso.
- W<sub>d</sub>** Distanza media tra le fessure.
- W<sub>amm</sub>** Valore di calcolo di apertura massima delle fessure.
- CS** Valore ammissibile di apertura delle fessure.
- Verificato** Coefficiente di Sicurezza (= W<sub>d</sub> / W<sub>amm</sub>). [NS] = Non Significativo (CS = 100). [-] = Fessurazioni nulle (W<sub>d</sub> = 0).

PIANI - VERIFICHE REGOLARITÀ (Elevazione)

REGOLARITÀ DELLA STRUTTURA IN PIANTA		
a)	la configurazione in pianta è compatta ossia la distribuzione di masse e rigidezze è approssimativamente simmetrica rispetto a due direzioni ortogonali e 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;	NO
b)	il rapporto tra i lati del rettangolo circoscritto alla pianta di ogni orizzontamento è inferiore a 4;	NO
c)	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
<b>La struttura non è regolare in pianta.</b>		
REGOLARITÀ DELLA STRUTTURA IN ALTEZZA		
d)	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
e)	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 di 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;	NO

f)	nelle strutture intelaiate, il rapporto tra la capacità e la domanda allo SLV non è significativamente diverso, in termini di resistenza, per orizzontamenti diversi (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;	NO
g)	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 struttura è regolare in altezza.

Piani - Verifiche Regolarità

IdPiano	QLv	HLv	RdTmp	IrTmp	MSLU	KSLU		Reff		Rric	
						X	Y	X	Y	X	Y
Piano Terra	0.00	2.10	NO	NO	16 467	2 167 783	325 985	0	0	0	0

LEGENDA:

- IdPiano** Identificativo del livello o piano.
- QLv** Quota del livello o piano.
- HLv** Altezza del livello o piano.
- RdTmp** Per i piani con riduzione dei tamponamenti, sono state incrementate le azioni di calcolo per gli elementi verticali (pilastri e pareti) di un fattore 1,4: [SI] = Piano con riduzione dei tamponamenti - [NO] = Piano senza riduzione dei tamponamenti.
- IrTmp** 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.
- MSLU** Massa eccitabile della struttura allo S.L. Ultimo, nelle direzioni X, Y, Z.
- KSLU** Valori delle Rigidezze di Piano, valutate allo SLU, riferite agli assi X ed Y del riferimento globale.
- Reff** Valori delle Resistenze Effettive di Piano, valutate allo SLU, relative al sistema di riferimento globale X, Y, Z.
- Rric** Valori delle Resistenze Richieste di Piano, valutate allo SLU, relative al sistema di riferimento globale X, Y, Z.
- (\*)** Vedi tabelle "Livelli o Piani" o "Solai e Balconi".

EFFETTI DELLE NON LINEARITÀ GEOMETRICHE PER SISMA (Elevazione)

Effetti delle non linearità geometriche per sisma

IdPiano	QLv	HLv	δd,x	δd,y	Pθ,x	Pθ,y	Tθ,x	Tθ,y	Θx	Θy
	[m]	[m]	[cm]	[cm]	[N]	[N]	[N]	[N]	[rad]	[rad]
Piano Terra	0.00	2.10	0.0102	0.0712	248 076	248 076	22 012	23 195	5.4494 E-04	3.6238 E-03

LEGENDA:

- IdPiano** Identificativo del livello o piano.
- HLv** Altezza del livello o piano.
- δd,x, δd,y** Componenti dello spostamento differenziale rispetto al piano inferiore.
- Pθ,x, Pθ,y** Valori del carico verticale del piano utilizzato per il calcolo di "θ".
- Tθ,x, Tθ,y** Valori del tagliante di piano utilizzati per il calcolo di "θ".
- θx, θy** Coefficienti "θ" del piano.
- Nota** Le forze sismiche orizzontali agenti sui piani caratterizzati da valori di θ compresi tra 0,1 e 0,2, sono state incrementate del fattore "1/(1-θ)", per portare in conto gli effetti del secondo ordine.

PIANI - VERIFICHE AGLI SPOSTAMENTI

Piani - Verifiche

IdPiano	QLv	HLv	δd,x	δd,y	Cig Tmp	δiim	δiim* δd,x	δiim* δd,y	Note
	[m]	[m]	[cm]	[cm]		[cm]	[cm]	[cm]	
Piano Terra	0.00	2.10	0.0155	0.5346	RF	1.0500	1.0345	0.5154	Verificato

LEGENDA:

- IdPiano** Identificativo del livello o piano.
- QLv** Quota del livello o piano.
- HLv** Altezza del livello o piano.
- Cig Tmp** Tipo di collegamento delle tamponature alla struttura: [R] = Rigido - [E] = Elastico - [RF] = Rigidamente fragili - [RD] = Rigidamente Duttili.
- δiim** Valore limite dello spostamento differenziale indicato dalla normativa.
- δd,x, δd,y** Componenti dello spostamento differenziale rispetto al piano inferiore.

PLATEE - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Fondazione)

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	NEd	MEd	As	Adef	CS	Nodo	NEd	MEd	As	Adef	CS	Nodo	NEd	MEd	As	Adef	CS
<b>Fondazione</b>																			
<b>Platea 1</b>																			
P	S	00001	0	0	0.056 55	0.056 55	-	00002	-1	3 108	0.056 55	0.056 55	33.1 5	00005	-1	3 112	0.056 55	0.056 55	33.10
	I		86	7 156	0.056 55	0.056 55	14.3 9		-1	188	0.056 55	0.056 55	NS		-1	185	0.056 55	0.056 55	NS
S	S		0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	0	0.056 55	0.056 55	-
	I		8	30 540	0.056 55	0.056 55	3.37		11	25 372	0.056 55	0.056 55	4.06		11	25 370	0.056 55	0.056 55	4.06
P	S	00006	0	0	0.056 55	0.056 55	-	00013	-1	850	0.056 55	0.056 55	NS	00014	0	132	0.056 55	0.056 55	NS
	I		86	7 160	0.056 55	0.056 55	14.3 9		0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	17	0.056 55	0.056 55	NS
S	S		0	0	0.056 55	0.056 55	-		1	1 280	0.056 55	0.056 55	80.4 9		0	0	0.056 55	0.056 55	-
	I		8	30 551	0.056 55	0.056 55	3.37		0	1 992	0.056 55	0.056 55	51.7 2		0	306	0.056 55	0.056 55	NS
P	S	00015	0	134	0.056 55	0.056 55	NS	00016	-1	815	0.056 55	0.056 55	NS	00017	0	0	0.056 55	0.056 55	-
	I		0	17	0.056 55	0.056 55	NS		0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	633	0.056 55	0.056 55	NS

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS
			[N]	[N/m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N/m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N/m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]	
S	S		0	0	0.056 55	0.056 55	-		1	1 281	0.056 55	0.056 55	80.4 2		0	0	0.056 55	0.056 55	-
	I		0	306	0.056 55	0.056 55	NS		0	1 987	0.056 55	0.056 55	51.8 5		0	9 269	0.056 55	0.056 55	11.11
P	S	00018	0	1 535	0.056 55	0.056 55	67.1 1	00019	0	0	0.056 55	0.056 55	-	00020	0	0	0.056 55	0.056 55	-
	I		0	0	0.056 55	0.056 55	-		13	1 658	0.056 55	0.056 55	62.1 3		84	1 259	0.056 55	0.056 55	81.81
S	S		0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	0	0.056 55	0.056 55	-
	I		-6	14 897	0.056 55	0.056 55	6.92		60	18 859	0.056 55	0.056 55	5.46		-67	22 827	0.056 55	0.056 55	4.51
P	S	00021	-7	222	0.056 55	0.056 55	NS	00022	1	467	0.056 55	0.056 55	NS	00023	0	0	0.056 55	0.056 55	-
	I		0	447	0.056 55	0.056 55	NS		0	0	0.056 55	0.056 55	-		40	1 455	0.056 55	0.056 55	70.80
S	S		0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	0	0.056 55	0.056 55	-
	I		-6	24 821	0.056 55	0.056 55	4.15		99	24 222	0.056 55	0.056 55	4.25		-63	17 361	0.056 55	0.056 55	5.93
P	S	00024	0	0	0.056 55	0.056 55	-	00025	-4	73	0.056 55	0.056 55	NS	00026	0	945	0.056 55	0.056 55	NS
	I		-5	239	0.056 55	0.056 55	NS		-3	268	0.056 55	0.056 55	NS		0	0	0.056 55	0.056 55	-
S	S		0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	0	0.056 55	0.056 55	-
	I		4	11 793	0.056 55	0.056 55	8.74		4	7 077	0.056 55	0.056 55	14.5 6		0	2 776	0.056 55	0.056 55	37.11
P	S	00027	0	0	0.056 55	0.056 55	-	00028	0	0	0.056 55	0.056 55	-	00029	0	0	0.056 55	0.056 55	-
	I		0	158	0.056 55	0.056 55	NS		0	528	0.056 55	0.056 55	NS		0	1 835	0.056 55	0.056 55	56.14
S	S		0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	246	0.056 55	0.056 55	NS
	I		0	513	0.056 55	0.056 55	NS		0	1 490	0.056 55	0.056 55	69.1 4		0	0	0.056 55	0.056 55	-
P	S	00030	0	0	0.056 55	0.056 55	-	00031	0	0	0.056 55	0.056 55	-	00032	0	0	0.056 55	0.056 55	-
	I		0	1 536	0.056 55	0.056 55	67.0 7		0	2 545	0.056 55	0.056 55	40.4 8		0	1 962	0.056 55	0.056 55	52.51
S	S		0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	253	0.056 55	0.056 55	NS		0	0	0.056 55	0.056 55	-
	I		0	1 674	0.056 55	0.056 55	61.5 4		0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	1 496	0.056 55	0.056 55	68.86
P	S	00033	0	0	0.056 55	0.056 55	-	00034	0	0	0.056 55	0.056 55	-	00035	0	815	0.056 55	0.056 55	NS
	I		0	1 935	0.056 55	0.056 55	53.2 4		0	2 050	0.056 55	0.056 55	50.2 5		0	1 060	0.056 55	0.056 55	97.19
S	S		0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	220	0.056 55	0.056 55	NS		0	0	0.056 55	0.056 55	-
	I		0	1 469	0.056 55	0.056 55	70.1 3		0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	1 375	0.056 55	0.056 55	74.92
P	S	00036	0	1 696	0.056 55	0.056 55	60.7 4	00037	0	3 299	0.056 55	0.056 55	31.2 3	00038	0	6 064	0.056 55	0.056 55	16.99
	I		0	132	0.056 55	0.056 55	NS		0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	0	0.056 55	0.056 55	-
S	S		0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	176	0.056 55	0.056 55	NS		0	0	0.056 55	0.056 55	-
	I		0	114	0.056 55	0.056 55	NS		0	813	0.056 55	0.056 55	NS		0	1 204	0.056 55	0.056 55	85.57
P	S	00039	0	8 155	0.056 55	0.056 55	12.6 3	00040	0	11 040	0.056 55	0.056 55	9.33	00041	0	13 464	0.056 55	0.056 55	7.65
	I		0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	0	0.056 55	0.056 55	-
S	S		0	30	0.056 55	0.056 55	NS		0	36	0.056 55	0.056 55	NS		0	0	0.056 55	0.056 55	-
	I		0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	1 039	0.056 55	0.056 55	99.1 5		0	1 471	0.056 55	0.056 55	70.03
P	S	00042	0	13 900	0.056 55	0.056 55	7.41	00043	0	14 954	0.056 55	0.056 55	6.89	00044	0	13 900	0.056 55	0.056 55	7.41
	I		0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	0	0.056 55	0.056 55	-
S	S		0	178	0.056 55	0.056 55	NS		0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	178	0.056 55	0.056 55	NS
	I		0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	1 539	0.056 55	0.056 55	66.9 4		0	0	0.056 55	0.056 55	-
P	S	00045	0	13 464	0.056 55	0.056 55	7.65	00046	0	11 039	0.056 55	0.056 55	9.33	00047	0	8 154	0.056 55	0.056 55	12.63
	I		0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	0	0.056 55	0.056 55	-
S	S		0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	30	0.056 55	0.056 55	NS
	I		0	1 471	0.056 55	0.056 55	70.0 3		0	1 039	0.056 55	0.056 55	99.1 5		0	0	0.056 55	0.056 55	-

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS
			[N]	[N/mm]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N/mm]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N/mm]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]	
P	S	00048	0	6 063	0.056 55	0.056 55	16.9 9	00049	0	3 298	0.056 55	0.056 55	31.2 4	00050	0	1 694	0.056 55	0.056 55	60.82
I			0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	133	0.056 55	0.056 55	NS
S	S	00048	0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	185	0.056 55	0.056 55	NS		0	0	0.056 55	0.056 55	-
I			0	1 204	0.056 55	0.056 55	85.5 7		0	813	0.056 55	0.056 55	NS		0	114	0.056 55	0.056 55	NS
P	S	00051	0	814	0.056 55	0.056 55	NS	00052	0	0	0.056 55	0.056 55	-	00053	0	0	0.056 55	0.056 55	-
I			0	1 060	0.056 55	0.056 55	97.1 9		0	2 050	0.056 55	0.056 55	50.2 5		0	1 935	0.056 55	0.056 55	53.24
S	S	00051	0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	220	0.056 55	0.056 55	NS		0	0	0.056 55	0.056 55	-
I			0	1 375	0.056 55	0.056 55	74.9 2		0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	1 470	0.056 55	0.056 55	70.08
P	S	00054	0	0	0.056 55	0.056 55	-	00055	0	0	0.056 55	0.056 55	-	00056	0	0	0.056 55	0.056 55	-
I			0	1 961	0.056 55	0.056 55	52.5 4		0	2 546	0.056 55	0.056 55	40.4 6		0	1 536	0.056 55	0.056 55	67.07
S	S	00054	0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	253	0.056 55	0.056 55	NS		0	0	0.056 55	0.056 55	-
I			0	1 496	0.056 55	0.056 55	68.8 6		0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	1 674	0.056 55	0.056 55	61.54
P	S	00057	0	0	0.056 55	0.056 55	-	00058	0	0	0.056 55	0.056 55	-	00059	0	0	0.056 55	0.056 55	-
I			0	1 835	0.056 55	0.056 55	56.1 4		0	527	0.056 55	0.056 55	NS		0	158	0.056 55	0.056 55	NS
S	S	00057	0	246	0.056 55	0.056 55	NS		0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	0	0.056 55	0.056 55	-
I			0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	1 490	0.056 55	0.056 55	69.1 4		0	513	0.056 55	0.056 55	NS
P	S	00060	0	945	0.056 55	0.056 55	NS	00061	-4	72	0.056 55	0.056 55	NS	00062	0	0	0.056 55	0.056 55	-
I			0	0	0.056 55	0.056 55	-		-3	268	0.056 55	0.056 55	NS		-5	239	0.056 55	0.056 55	NS
S	S	00060	0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	0	0.056 55	0.056 55	-
I			0	2 776	0.056 55	0.056 55	37.1 1		4	7 077	0.056 55	0.056 55	14.5 6		4	11 795	0.056 55	0.056 55	8.73
P	S	00063	0	0	0.056 55	0.056 55	-	00064	-23	481	0.056 55	0.056 55	NS	00065	-7	222	0.056 55	0.056 55	NS
I			40	1 455	0.056 55	0.056 55	70.8 0		0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	447	0.056 55	0.056 55	NS
S	S	00063	0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	0	0.056 55	0.056 55	-
I			-63	17 364	0.056 55	0.056 55	5.93		99	24 230	0.056 55	0.056 55	4.25		-6	24 832	0.056 55	0.056 55	4.15
P	S	00066	0	0	0.056 55	0.056 55	-	00067	0	0	0.056 55	0.056 55	-	00068	0	1 534	0.056 55	0.056 55	67.16
I			84	1 260	0.056 55	0.056 55	81.7 5		13	1 657	0.056 55	0.056 55	62.1 7		0	0	0.056 55	0.056 55	-
S	S	00066	0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	0	0.056 55	0.056 55	-
I			-67	22 841	0.056 55	0.056 55	4.51		60	18 878	0.056 55	0.056 55	5.46		-6	14 919	0.056 55	0.056 55	6.91
P	S	00069	0	0	0.056 55	0.056 55	-	00070	2	184	0.056 55	0.056 55	NS	00071	-2	471	0.056 55	0.056 55	NS
I			0	633	0.056 55	0.056 55	NS		0	328	0.056 55	0.056 55	NS		0	0	0.056 55	0.056 55	-
S	S	00069	0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	757	0.056 55	0.056 55	NS		2	620	0.056 55	0.056 55	NS
I			0	9 292	0.056 55	0.056 55	11.0 9		0	3 654	0.056 55	0.056 55	28.1 9		0	4 009	0.056 55	0.056 55	25.70
P	S	00072	0	659	0.056 55	0.056 55	NS	00073	0	596	0.056 55	0.056 55	NS	00074	-1	1 048	0.056 55	0.056 55	98.30
I			0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	253	0.056 55	0.056 55	NS		0	0	0.056 55	0.056 55	-
S	S	00072	-1	684	0.056 55	0.056 55	NS		0	875	0.056 55	0.056 55	NS		1	807	0.056 55	0.056 55	NS
I			0	3 774	0.056 55	0.056 55	27.3 0		0	2 741	0.056 55	0.056 55	37.5 9		0	3 469	0.056 55	0.056 55	29.70
P	S	00075	-2	1 297	0.056 55	0.056 55	79.4 3	00076	0	1 554	0.056 55	0.056 55	66.2 9	00077	0	2 188	0.056 55	0.056 55	47.08
I			0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	0	0.056 55	0.056 55	-
S	S	00075	1	832	0.056 55	0.056 55	NS		0	1 206	0.056 55	0.056 55	85.4 2		0	1 105	0.056 55	0.056 55	93.23
I			1	3 162	0.056 55	0.056 55	32.5 8		0	1 878	0.056 55	0.056 55	54.8 6		0	2 850	0.056 55	0.056 55	36.15
P	S	00078	0	2 428	0.056 55	0.056 55	42.4 3	00079	1	3 024	0.056 55	0.056 55	34.0 7	00080	0	4 179	0.056 55	0.056 55	24.65
I			0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	0	0.056 55	0.056 55	-

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS
			[N]	[Nim]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[Nim]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[Nim]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]	
S	S		0	1 142	0.056 55	0.056 55	90.2 1		-1	685	0.056 55	0.056 55	NS		0	0	0.056 55	0.056 55	-
	I		0	2 195	0.056 55	0.056 55	46.9 3		-1	3 514	0.056 55	0.056 55	29.3 2		0	4 441	0.056 55	0.056 55	23.20
P	S	00081	0	4 202	0.056 55	0.056 55	24.5 2	00082	0	5 946	0.056 55	0.056 55	17.3 3	00083	0	6 427	0.056 55	0.056 55	16.03
	I		0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	0	0.056 55	0.056 55	-
S	S		0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	0	0.056 55	0.056 55	-
	I		0	4 835	0.056 55	0.056 55	21.3 1		1	6 962	0.056 55	0.056 55	14.8 0		0	7 206	0.056 55	0.056 55	14.30
P	S	00084	0	7 294	0.056 55	0.056 55	14.1 2	00085	0	8 091	0.056 55	0.056 55	12.7 3	00086	0	7 632	0.056 55	0.056 55	13.50
	I		0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	0	0.056 55	0.056 55	-
S	S		0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	0	0.056 55	0.056 55	-
	I		-1	9 125	0.056 55	0.056 55	11.2 9		0	10 053	0.056 55	0.056 55	10.2 5		0	9 321	0.056 55	0.056 55	11.05
P	S	00087	0	8 056	0.056 55	0.056 55	12.7 9	00088	0	7 310	0.056 55	0.056 55	14.0 9	00089	0	6 436	0.056 55	0.056 55	16.01
	I		0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	0	0.056 55	0.056 55	-
S	S		0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	0	0.056 55	0.056 55	-
	I		0	10 139	0.056 55	0.056 55	10.1 6		-1	9 058	0.056 55	0.056 55	11.3 7		0	7 201	0.056 55	0.056 55	14.31
P	S	00090	0	5 980	0.056 55	0.056 55	17.2 3	00091	0	4 211	0.056 55	0.056 55	24.4 6	00092	0	4 180	0.056 55	0.056 55	24.65
	I		0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	0	0.056 55	0.056 55	-
S	S		0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	0	0.056 55	0.056 55	-
	I		0	6 883	0.056 55	0.056 55	14.9 7		0	4 792	0.056 55	0.056 55	21.5 0		0	4 425	0.056 55	0.056 55	23.28
P	S	00093	1	3 023	0.056 55	0.056 55	34.0 8	00094	0	2 427	0.056 55	0.056 55	42.4 5	00095	0	2 162	0.056 55	0.056 55	47.65
	I		0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	0	0.056 55	0.056 55	-
S	S		-1	684	0.056 55	0.056 55	NS		0	1 136	0.056 55	0.056 55	90.6 9		0	1 086	0.056 55	0.056 55	94.86
	I		-1	3 518	0.056 55	0.056 55	29.2 8		0	2 229	0.056 55	0.056 55	46.2 2		0	2 949	0.056 55	0.056 55	34.93
P	S	00096	0	1 483	0.056 55	0.056 55	69.4 7	00097	-2	1 343	0.056 55	0.056 55	76.7 1	00098	-1	1 063	0.056 55	0.056 55	96.92
	I		0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	0	0.056 55	0.056 55	-
S	S		0	1 112	0.056 55	0.056 55	92.6 4		1	909	0.056 55	0.056 55	NS		1	716	0.056 55	0.056 55	NS
	I		0	2 105	0.056 55	0.056 55	48.9 4		1	2 951	0.056 55	0.056 55	34.9 1		0	3 402	0.056 55	0.056 55	30.28
P	S	00099	0	599	0.056 55	0.056 55	NS	00100	0	664	0.056 55	0.056 55	NS	00101	-2	474	0.056 55	0.056 55	NS
	I		0	248	0.056 55	0.056 55	NS		0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	0	0.056 55	0.056 55	-
S	S		0	876	0.056 55	0.056 55	NS		-1	688	0.056 55	0.056 55	NS		2	625	0.056 55	0.056 55	NS
	I		0	2 698	0.056 55	0.056 55	38.1 8		0	3 741	0.056 55	0.056 55	27.5 4		0	3 986	0.056 55	0.056 55	25.85
P	S	00102	3	208	0.056 55	0.056 55	NS	00138	0	0	0.056 55	0.056 55	-	00139	0	0	0.056 55	0.056 55	-
	I		0	321	0.056 55	0.056 55	NS		85	8 356	0.056 55	0.056 55	12.3 3		-7	7 271	0.056 55	0.056 55	14.17
S	S		0	761	0.056 55	0.056 55	NS		0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	0	0.056 55	0.056 55	-
	I		0	3 634	0.056 55	0.056 55	28.3 5		-55	30 284	0.056 55	0.056 55	3.40		36	29 631	0.056 55	0.056 55	3.48
P	S	00140	0	0	0.056 55	0.056 55	-	00141	0	0	0.056 55	0.056 55	-	00142	0	0	0.056 55	0.056 55	-
	I		-95	6 736	0.056 55	0.056 55	15.3 0		42	7 187	0.056 55	0.056 55	14.3 3		-44	6 631	0.056 55	0.056 55	15.54
S	S		0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	0	0.056 55	0.056 55	-
	I		-55	30 229	0.056 55	0.056 55	3.41		-29	29 349	0.056 55	0.056 55	3.51		-28	30 573	0.056 55	0.056 55	3.37
P	S	00143	0	0	0.056 55	0.056 55	-	00144	0	0	0.056 55	0.056 55	-	00145	0	0	0.056 55	0.056 55	-
	I		-1	7 210	0.056 55	0.056 55	14.2 9		58	7 169	0.056 55	0.056 55	14.3 7		-110	6 811	0.056 55	0.056 55	15.13
S	S		0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	0	0.056 55	0.056 55	-
	I		27	29 792	0.056 55	0.056 55	3.46		-44	30 223	0.056 55	0.056 55	3.41		-51	31 574	0.056 55	0.056 55	3.26

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [Nm]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>df</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [Nm]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>df</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [Nm]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>df</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS
P	S	00146	0	0	0.056 55	0.056 55	-	00147	0	0	0.056 55	0.056 55	-	00166	0	0	0.056 55	0.056 55	-
I	-29		6 982	0.056 55	0.056 55	14.7 6	244	5 932	0.056 55	0.056 55	17.3 6	244	5 931	0.056 55	0.056 55	17.36			
S	S	00167	0	0	0.056 55	0.056 55	-	00168	0	0	0.056 55	0.056 55	-	00169	0	0	0.056 55	0.056 55	-
I	21		30 582	0.056 55	0.056 55	3.37	134	31 028	0.056 55	0.056 55	3.32	134	31 030	0.056 55	0.056 55	3.32			
P	S	00170	0	0	0.056 55	0.056 55	-	00171	0	0	0.056 55	0.056 55	-	00172	0	0	0.056 55	0.056 55	-
I	-1		7 210	0.056 55	0.056 55	14.2 9	-44	6 633	0.056 55	0.056 55	15.5 3	42	7 190	0.056 55	0.056 55	14.33			
S	S	00173	0	0	0.056 55	0.056 55	-	00174	0	0	0.056 55	0.056 55	-	00175	0	0	0.056 55	0.056 55	-
I	-95		6 737	0.056 55	0.056 55	15.3 0	-7	7 273	0.056 55	0.056 55	14.1 7	85	8 358	0.056 55	0.056 55	12.32			
P	S	00194	0	87	0.056 55	0.056 55	NS	00195	0	87	0.056 55	0.056 55	NS	00196	0	0	0.056 55	0.056 55	-
I	0		0	0.056 55	0.056 55	-	0	0	0.056 55	0.056 55	-	0	876	0.056 55	0.056 55	NS			
S	S	00197	0	0	0.056 55	0.056 55	-	00198	0	0	0.056 55	0.056 55	-	00199	0	0	0.056 55	0.056 55	-
I	0		887	0.056 55	0.056 55	NS	-25	1 511	0.056 55	0.056 55	68.1 8	-2	2 462	0.056 55	0.056 55	41.84			
P	S	00200	0	0	0.056 55	0.056 55	-	00201	71	431	0.056 55	0.056 55	NS	00202	-33	900	0.056 55	0.056 55	NS
I	2		2 800	0.056 55	0.056 55	36.7 9	-2	2 368	0.056 55	0.056 55	43.5 1	2	2 191	0.056 55	0.056 55	47.02			
S	S	00203	0	0	0.056 55	0.056 55	-	00204	0	0	0.056 55	0.056 55	-	00205	0	0	0.056 55	0.056 55	-
I	38		11 735	0.056 55	0.056 55	8.78	-56	11 716	0.056 55	0.056 55	8.79	26	11 448	0.056 55	0.056 55	9.00			
P	S	00206	31	1 632	0.056 55	0.056 55	63.1 2	00207	-47	2 510	0.056 55	0.056 55	41.0 5	00208	30	3 891	0.056 55	0.056 55	26.48
I	0		1 419	0.056 55	0.056 55	72.6 0	0	0	0.056 55	0.056 55	-	0	0	0.056 55	0.056 55	-			
S	S	00209	0	0	0.056 55	0.056 55	-	00210	0	0	0.056 55	0.056 55	-	00211	0	0	0.056 55	0.056 55	-
I	-25		11 436	0.056 55	0.056 55	9.01	39	11 879	0.056 55	0.056 55	8.67	-25	12 665	0.056 55	0.056 55	8.13			
P	S	00212	-1	5 361	0.056 55	0.056 55	19.2 2	00213	0	7 321	0.056 55	0.056 55	14.0 7	00214	0	7 695	0.056 55	0.056 55	13.39
I	0		0	0.056 55	0.056 55	-	0	0	0.056 55	0.056 55	-	0	0	0.056 55	0.056 55	-			
S	S	00210	0	0	0.056 55	0.056 55	-	00211	0	0	0.056 55	0.056 55	-	00212	0	0	0.056 55	0.056 55	-
I	11		13 846	0.056 55	0.056 55	7.44	0	14 847	0.056 55	0.056 55	6.94	0	14 938	0.056 55	0.056 55	6.90			
P	S	00209	0	7 338	0.056 55	0.056 55	14.0 4	00210	-13	5 349	0.056 55	0.056 55	19.2 6	00211	30	3 890	0.056 55	0.056 55	26.48
I	0		0	0.056 55	0.056 55	-	0	0	0.056 55	0.056 55	-	0	0	0.056 55	0.056 55	-			
S	S	00212	0	0	0.056 55	0.056 55	-	00213	0	0	0.056 55	0.056 55	-	00214	0	0	0.056 55	0.056 55	-
I	0		14 863	0.056 55	0.056 55	6.93	11	13 865	0.056 55	0.056 55	7.43	-25	12 686	0.056 55	0.056 55	8.12			
P	S	00212	-47	2 509	0.056 55	0.056 55	41.0 6	00213	31	1 636	0.056 55	0.056 55	62.9 7	00214	-33	912	0.056 55	0.056 55	NS
I	0		0	0.056 55	0.056 55	-	0	1 405	0.056 55	0.056 55	73.3 2	2	2 144	0.056 55	0.056 55	48.05			

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>d</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>d</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>d</sub>	CS
			[N]	[Nm]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[Nm]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[Nm]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]	
S	S		0	0	0.056	0.056	-		0	0	0.056	0.056	-		0	0	0.056	0.056	-
	I		39	11 884	0.056	0.056	8.67		-24	11 426	0.056	0.056	9.02		26	11 471	0.056	0.056	8.98
P	S	00215	71	421	0.056	0.056	NS	00216	0	0	0.056	0.056	-	00217	0	0	0.056	0.056	-
	I		-2	2 406	0.056	0.056	42.8 2		2	2 807	0.056	0.056	36.7 0		-2	2 465	0.056	0.056	41.79
S	S		0	0	0.056	0.056	-		0	0	0.056	0.056	-		0	0	0.056	0.056	-
	I		-56	11 742	0.056	0.056	8.77		38	11 776	0.056	0.056	8.75		-43	12 220	0.056	0.056	8.43
P	S	00218	0	0	0.056	0.056	-	00219	0	0	0.056	0.056	-	00220	0	0	0.056	0.056	-
	I		-25	1 511	0.056	0.056	68.1 8		4	3 407	0.056	0.056	30.2 4		11	4 311	0.056	0.056	23.90
S	S		0	0	0.056	0.056	-		0	0	0.056	0.056	-		0	0	0.056	0.056	-
	I		26	12 285	0.056	0.056	8.39		1	19 136	0.056	0.056	5.38		-2	19 232	0.056	0.056	5.36
P	S	00221	0	0	0.056	0.056	-	00222	0	0	0.056	0.056	-	00223	-410	364	0.056	0.056	NS
	I		-13	3 982	0.056	0.056	25.8 7		-15	3 790	0.056	0.056	27.1 8		15	3 639	0.056	0.056	28.31
S	S		0	0	0.056	0.056	-		0	0	0.056	0.056	-		0	0	0.056	0.056	-
	I		2	19 831	0.056	0.056	5.19		5	19 882	0.056	0.056	5.18		-5	19 537	0.056	0.056	5.27
P	S	00224	421	1 103	0.056	0.056	93.3 2	00225	-954	2 547	0.056	0.056	40.5 3	00226	497	5 283	0.056	0.056	19.48
	I		8	2 894	0.056	0.056	35.6 0		-61	1 166	0.056	0.056	88.3 7		0	0	0.056	0.056	-
S	S		0	0	0.056	0.056	-		0	0	0.056	0.056	-		0	0	0.056	0.056	-
	I		-5	19 054	0.056	0.056	5.41		25	17 623	0.056	0.056	5.85		-178	17 653	0.056	0.056	5.84
P	S	00227	-1	7 394	0.056	0.056	13.9 3	00228	0	8 879	0.056	0.056	11.6 0	00229	0	8 880	0.056	0.056	11.60
	I		0	0	0.056	0.056	-		0	0	0.056	0.056	-		0	0	0.056	0.056	-
S	S		0	0	0.056	0.056	-		0	0	0.056	0.056	-		0	0	0.056	0.056	-
	I		8	17 638	0.056	0.056	5.84		0	17 337	0.056	0.056	5.94		0	17 341	0.056	0.056	5.94
P	S	00230	-1	7 387	0.056	0.056	13.9 5	00231	497	5 284	0.056	0.056	19.4 8	00232	-954	2 548	0.056	0.056	40.52
	I		0	0	0.056	0.056	-		0	0	0.056	0.056	-		-62	1 168	0.056	0.056	88.21
S	S		0	0	0.056	0.056	-		0	0	0.056	0.056	-		0	0	0.056	0.056	-
	I		8	17 643	0.056	0.056	5.84		-178	17 657	0.056	0.056	5.84		25	17 629	0.056	0.056	5.84
P	S	00233	420	1 102	0.056	0.056	93.4 0	00234	-410	365	0.056	0.056	NS	00235	0	0	0.056	0.056	-
	I		8	2 889	0.056	0.056	35.6 6		15	3 628	0.056	0.056	28.4 0		-16	3 793	0.056	0.056	27.16
S	S		0	0	0.056	0.056	-		0	0	0.056	0.056	-		0	0	0.056	0.056	-
	I		-5	19 062	0.056	0.056	5.40		-5	19 550	0.056	0.056	5.27		5	19 892	0.056	0.056	5.18
P	S	00236	0	0	0.056	0.056	-	00237	0	0	0.056	0.056	-	00238	0	0	0.056	0.056	-
	I		-13	3 992	0.056	0.056	25.8 1		11	4 316	0.056	0.056	23.8 7		4	3 409	0.056	0.056	30.22
S	S		0	0	0.056	0.056	-		0	0	0.056	0.056	-		0	0	0.056	0.056	-
	I		2	19 841	0.056	0.056	5.19		-2	19 248	0.056	0.056	5.35		1	19 151	0.056	0.056	5.38
P	S	00239	0	0	0.056	0.056	-	00240	153	6 948	0.056	0.056	14.8 2	00241	0	9 835	0.056	0.056	10.47
	I		304	2 426	0.056	0.056	42.4 4		0	0	0.056	0.056	-		0	0	0.056	0.056	-
S	S		0	0	0.056	0.056	-		0	0	0.056	0.056	-		0	0	0.056	0.056	-
	I		97	25 414	0.056	0.056	4.05		43	19 228	0.056	0.056	5.36		0	17 083	0.056	0.056	6.03
P	S	00242	0	10 720	0.056	0.056	9.61	00243	0	9 834	0.056	0.056	10.4 8	00244	153	6 948	0.056	0.056	14.82
	I		0	0	0.056	0.056	-		0	0	0.056	0.056	-		0	0	0.056	0.056	-
S	S		0	0	0.056	0.056	-		0	0	0.056	0.056	-		0	0	0.056	0.056	-
	I		0	16 439	0.056	0.056	6.27		0	17 084	0.056	0.056	6.03		43	19 227	0.056	0.056	5.36



Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [Nm]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>df</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [Nm]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>df</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [Nm]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>df</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS
P	S	00245	0	0	0.056 55	0.056 55	-	00246	0	0	0.056 55	0.056 55	-	00247	0	0	0.056 55	0.056 55	-
I	304		2 427	0.056 55	0.056 55	42.4 2	-170	4 304	0.056 55	0.056 55	23.9 4	223	6 380	0.056 55	0.056 55	16.14			
S	S	00248	0	0	0.056 55	0.056 55	-	00249	0	0	0.056 55	0.056 55	-	00250	0	0	0.056 55	0.056 55	-
I	97		25 426	0.056 55	0.056 55	4.05	-60	23 069	0.056 55	0.056 55	4.47	-113	25 177	0.056 55	0.056 55	4.09			
P	S	00251	0	0	0.056 55	0.056 55	-	00252	0	0	0.056 55	0.056 55	-	00253	-488	5 263	0.056 55	0.056 55	19.60
I	-317		5 415	0.056 55	0.056 55	19.0 4	724	3 679	0.056 55	0.056 55	27.9 6	0	0	0.056 55	0.056 55	-			
S	S	00254	0	0	0.056 55	0.056 55	-	00255	0	0	0.056 55	0.056 55	-	00256	0	0	0.056 55	0.056 55	-
I	476		26 129	0.056 55	0.056 55	3.94	-739	23 295	0.056 55	0.056 55	4.43	330	19 133	0.056 55	0.056 55	5.38			
P	S	00257	11	10 306	0.056 55	0.056 55	10.0 0	00258	-488	5 265	0.056 55	0.056 55	19.5 9	00259	0	0	0.056 55	0.056 55	-
I	0		0	0.056 55	0.056 55	-	0	0	0.056 55	0.056 55	-	724	3 679	0.056 55	0.056 55	27.96			
S	S	00260	0	0	0.056 55	0.056 55	-	00261	0	0	0.056 55	0.056 55	-	00262	0	0	0.056 55	0.056 55	-
I	-8		15 036	0.056 55	0.056 55	6.85	0	13 147	0.056 55	0.056 55	7.84	0	13 147	0.056 55	0.056 55	7.84			
P	S	00263	11	10 304	0.056 55	0.056 55	10.0 0	00264	-488	5 265	0.056 55	0.056 55	19.5 9	00265	0	0	0.056 55	0.056 55	-
I	0		0	0.056 55	0.056 55	-	0	0	0.056 55	0.056 55	-	724	3 679	0.056 55	0.056 55	27.96			
S	S	00266	0	0	0.056 55	0.056 55	-	00267	0	0	0.056 55	0.056 55	-	00268	0	0	0.056 55	0.056 55	-
I	-8		15 036	0.056 55	0.056 55	6.85	330	19 134	0.056 55	0.056 55	5.38	-739	23 298	0.056 55	0.056 55	4.43			
P	S	00269	0	0	0.056 55	0.056 55	-	00270	0	0	0.056 55	0.056 55	-	00271	0	0	0.056 55	0.056 55	-
I	-311		5 416	0.056 55	0.056 55	19.0 3	324	5 867	0.056 55	0.056 55	17.5 5	-142	5 857	0.056 55	0.056 55	17.59			
S	S	00272	0	0	0.056 55	0.056 55	-	00273	0	0	0.056 55	0.056 55	-	00274	0	0	0.056 55	0.056 55	-
I	476		26 135	0.056 55	0.056 55	3.94	-232	26 417	0.056 55	0.056 55	3.90	82	26 593	0.056 55	0.056 55	3.87			
P	S	00275	0	0	0.056 55	0.056 55	-	00276	0	0	0.056 55	0.056 55	-	00277	-1	12 708	0.056 55	0.056 55	8.11
I	-318		5 909	0.056 55	0.056 55	17.4 5	223	6 381	0.056 55	0.056 55	16.1 4	-170	4 305	0.056 55	0.056 55	23.94			
S	S	00277	0	0	0.056 55	0.056 55	-	00278	0	0	0.056 55	0.056 55	-	00279	0	0	0.056 55	0.056 55	-
I	126		26 332	0.056 55	0.056 55	3.91	-114	25 181	0.056 55	0.056 55	4.09	-60	23 073	0.056 55	0.056 55	4.47			
P	S	00280	0	0	0.056 55	0.056 55	-	00281	0	0	0.056 55	0.056 55	-	00282	0	0	0.056 55	0.056 55	-
I	19		1 222	0.056 55	0.056 55	84.3 0	-54	3 103	0.056 55	0.056 55	33.2 0	41	3 879	0.056 55	0.056 55	26.56			
S	S	00283	0	0	0.056 55	0.056 55	-	00284	0	0	0.056 55	0.056 55	-	00285	0	0	0.056 55	0.056 55	-
I	-51		12 492	0.056 55	0.056 55	8.25	48	12 859	0.056 55	0.056 55	8.01	-36	13 419	0.056 55	0.056 55	7.68			
P	S	00286	0	0	0.056 55	0.056 55	-	00287	0	0	0.056 55	0.056 55	-	00288	0	0	0.056 55	0.056 55	-
I	-56		3 997	0.056 55	0.056 55	25.7 8	28	3 928	0.056 55	0.056 55	26.2 3	-25	3 228	0.056 55	0.056 55	31.92			
S	S	00289	0	0	0.056 55	0.056 55	-	00290	0	0	0.056 55	0.056 55	-	00291	0	0	0.056 55	0.056 55	-
I	49		13 848	0.056 55	0.056 55	7.44	-24	13 844	0.056 55	0.056 55	7.44	22	13 258	0.056 55	0.056 55	7.77			
P	S	00292	32	397	0.056 55	0.056 55	NS	00293	-28	3 843	0.056 55	0.056 55	26.8 1	00294	15	9 041	0.056 55	0.056 55	11.39
I	32		1 519	0.056 55	0.056 55	67.8 2	0	0	0.056 55	0.056 55	-	0	0	0.056 55	0.056 55	-			
S	S	00295	0	0	0.056 55	0.056 55	-	00296	0	0	0.056 55	0.056 55	-	00297	0	0	0.056 55	0.056 55	-
I	-35		12 044	0.056 55	0.056 55	8.55	29	10 761	0.056 55	0.056 55	9.57	-13	9 646	0.056 55	0.056 55	10.68			
P	S	00298	-1	12 708	0.056 55	0.056 55	8.11	00299	0	13 932	0.056 55	0.056 55	7.39	00300	-1	12 708	0.056 55	0.056 55	8.11
I	0		0	0.056 55	0.056 55	-	0	0	0.056 55	0.056 55	-	0	0	0.056 55	0.056 55	-			

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>dF</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>dF</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>dF</sub>	CS
			[N]	[Nm]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[Nm]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[Nm]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]	
S	S		0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	0	0.056 55	0.056 55	-
	I		0	8 423	0.056 55	0.056 55	12.2 3		0	7 969	0.056 55	0.056 55	12.9 3		0	8 423	0.056 55	0.056 55	12.23
P	S	00278	15	9 040	0.056 55	0.056 55	11.4 0	00279	-28	3 844	0.056 55	0.056 55	26.8 0	00280	32	397	0.056 55	0.056 55	NS
	I		0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	0	0.056 55	0.056 55	-		32	1 520	0.056 55	0.056 55	67.77
S	S		0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	0	0.056 55	0.056 55	-
	I		-13	9 647	0.056 55	0.056 55	10.6 8		29	10 762	0.056 55	0.056 55	9.57		-35	12 046	0.056 55	0.056 55	8.55
P	S	00281	0	0	0.056 55	0.056 55	-	00282	0	0	0.056 55	0.056 55	-	00283	0	0	0.056 55	0.056 55	-
	I		-25	3 229	0.056 55	0.056 55	31.9 1		28	3 929	0.056 55	0.056 55	26.2 2		-56	3 997	0.056 55	0.056 55	25.78
S	S		0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	0	0.056 55	0.056 55	-
	I		22	13 261	0.056 55	0.056 55	7.77		-24	13 847	0.056 55	0.056 55	7.44		49	13 850	0.056 55	0.056 55	7.44
P	S	00284	0	0	0.056 55	0.056 55	-	00285	0	0	0.056 55	0.056 55	-	00286	0	0	0.056 55	0.056 55	-
	I		41	3 879	0.056 55	0.056 55	26.5 6		-54	3 104	0.056 55	0.056 55	33.1 9		19	1 222	0.056 55	0.056 55	84.30
S	S		0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	0	0.056 55	0.056 55	-
	I		-36	13 421	0.056 55	0.056 55	7.68		48	12 861	0.056 55	0.056 55	8.01		-51	12 494	0.056 55	0.056 55	8.25
P	S	00287	0	0	0.056 55	0.056 55	-	00288	0	0	0.056 55	0.056 55	-	00289	0	0	0.056 55	0.056 55	-
	I		1	715	0.056 55	0.056 55	NS		0	1 830	0.056 55	0.056 55	56.3 0		0	2 342	0.056 55	0.056 55	43.99
S	S		0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	0	0.056 55	0.056 55	-
	I		-1	4 857	0.056 55	0.056 55	21.2 1		0	4 527	0.056 55	0.056 55	22.7 6		0	4 718	0.056 55	0.056 55	21.84
P	S	00290	0	0	0.056 55	0.056 55	-	00291	0	0	0.056 55	0.056 55	-	00292	0	919	0.056 55	0.056 55	NS
	I		1	2 436	0.056 55	0.056 55	42.2 9		0	2 097	0.056 55	0.056 55	49.1 3		0	897	0.056 55	0.056 55	NS
S	S		0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	0	0.056 55	0.056 55	-
	I		-1	5 006	0.056 55	0.056 55	20.5 8		0	4 509	0.056 55	0.056 55	22.8 5		0	4 031	0.056 55	0.056 55	25.56
P	S	00293	0	3 432	0.056 55	0.056 55	30.0 2	00294	0	7 819	0.056 55	0.056 55	13.1 8	00295	0	12 034	0.056 55	0.056 55	8.56
	I		0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	0	0.056 55	0.056 55	-
S	S		0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	0	0.056 55	0.056 55	-
	I		0	3 717	0.056 55	0.056 55	27.7 2		0	3 555	0.056 55	0.056 55	28.9 8		0	3 593	0.056 55	0.056 55	28.67
P	S	00296	0	14 279	0.056 55	0.056 55	7.21	00297	0	14 279	0.056 55	0.056 55	7.21	00298	0	12 033	0.056 55	0.056 55	8.56
	I		0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	0	0.056 55	0.056 55	-
S	S		0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	0	0.056 55	0.056 55	-
	I		0	3 258	0.056 55	0.056 55	31.6 2		0	3 258	0.056 55	0.056 55	31.6 2		0	3 593	0.056 55	0.056 55	28.67
P	S	00299	0	7 818	0.056 55	0.056 55	13.1 8	00300	0	3 431	0.056 55	0.056 55	30.0 3	00301	0	918	0.056 55	0.056 55	NS
	I		0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	897	0.056 55	0.056 55	NS
S	S		0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	0	0.056 55	0.056 55	-
	I		0	3 556	0.056 55	0.056 55	28.9 7		0	3 718	0.056 55	0.056 55	27.7 1		0	4 031	0.056 55	0.056 55	25.56
P	S	00302	0	0	0.056 55	0.056 55	-	00303	0	0	0.056 55	0.056 55	-	00304	0	0	0.056 55	0.056 55	-
	I		0	2 098	0.056 55	0.056 55	49.1 0		1	2 437	0.056 55	0.056 55	42.2 7		0	2 342	0.056 55	0.056 55	43.99
S	S		0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	0	0.056 55	0.056 55	-
	I		0	4 510	0.056 55	0.056 55	22.8 4		-1	5 007	0.056 55	0.056 55	20.5 8		0	4 718	0.056 55	0.056 55	21.84
P	S	00305	0	0	0.056 55	0.056 55	-	00306	0	0	0.056 55	0.056 55	-						
	I		0	1 830	0.056 55	0.056 55	56.3 0		1	714	0.056 55	0.056 55	NS						
S	S		0	0	0.056 55	0.056 55	-		0	0	0.056 55	0.056 55	-						
	I		0	4 528	0.056 55	0.056 55	22.7 5		-1	4 857	0.056 55	0.056 55	21.2 1						

Fondazione

Platea 2

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS
			[N]	[Nm]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[Nm]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[Nm]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]	
P	S	00009	0	42	0.100 53	0.100 53	NS	00010	0	31	0.100 53	0.100 53	NS	00011	0	0	0.100 53	0.100 53	-
I	0		153	0.100 53	0.100 53	NS	0	223	0.100 53	0.100 53	NS	0	460	0.100 53	0.100 53	NS			
S	S		0	69	0.100 53	0.100 53	NS	0	0	0.100 53	0.100 53	-	0	1 348	0.100 53	0.100 53	NS		
I	0	59	0.100 53	0.100 53	NS	0	13	0.100 53	0.100 53	NS	0	2 125	0.100 53	0.100 53	NS				
P	S	00012	0	0	0.100 53	0.100 53	-	00070	0	1 027	0.100 53	0.100 53	NS	00071	0	1 852	0.100 53	0.100 53	NS
I	0		528	0.100 53	0.100 53	NS	0	0	0.100 53	0.100 53	-	0	0	0.100 53	0.100 53	-			
S	S		0	1 343	0.100 53	0.100 53	NS	0	364	0.100 53	0.100 53	NS	0	1 021	0.100 53	0.100 53	NS		
I	0	1 970	0.100 53	0.100 53	NS	0	5 246	0.100 53	0.100 53	71.6 5	0	2 286	0.100 53	0.100 53	NS				
P	S	00072	0	2 774	0.100 53	0.100 53	NS	00073	0	4 306	0.100 53	0.100 53	87.2 9	00074	0	5 825	0.100 53	0.100 53	64.52
I	0		0	0.100 53	0.100 53	-	0	0	0.100 53	0.100 53	-	0	0	0.100 53	0.100 53	-			
S	S		0	727	0.100 53	0.100 53	NS	0	785	0.100 53	0.100 53	NS	0	960	0.100 53	0.100 53	NS		
I	0	2 178	0.100 53	0.100 53	NS	0	4 488	0.100 53	0.100 53	83.7 5	0	1 678	0.100 53	0.100 53	NS				
P	S	00075	0	8 285	0.100 53	0.100 53	45.3 7	00076	0	11 377	0.100 53	0.100 53	33.0 4	00077	0	14 610	0.100 53	0.100 53	25.73
I	0		0	0.100 53	0.100 53	-	0	0	0.100 53	0.100 53	-	0	0	0.100 53	0.100 53	-			
S	S		0	1 369	0.100 53	0.100 53	NS	0	711	0.100 53	0.100 53	NS	0	801	0.100 53	0.100 53	NS		
I	0	726	0.100 53	0.100 53	NS	0	3 222	0.100 53	0.100 53	NS	0	1 773	0.100 53	0.100 53	NS				
P	S	00078	0	19 006	0.100 53	0.100 53	19.7 8	00079	0	23 903	0.100 53	0.100 53	15.7 2	00080	0	31 384	0.100 53	0.100 53	11.98
I	0		0	0.100 53	0.100 53	-	0	0	0.100 53	0.100 53	-	0	0	0.100 53	0.100 53	-			
S	S		0	824	0.100 53	0.100 53	NS	0	995	0.100 53	0.100 53	NS	0	0	0.100 53	0.100 53	-		
I	0	4 200	0.100 53	0.100 53	89.4 9	0	1 628	0.100 53	0.100 53	NS	0	3 771	0.100 53	0.100 53	99.67				
P	S	00081	0	38 757	0.100 53	0.100 53	9.70	00082	0	49 711	0.100 53	0.100 53	7.56	00083	0	58 578	0.100 53	0.100 53	6.42
I	0		0	0.100 53	0.100 53	-	0	0	0.100 53	0.100 53	-	0	0	0.100 53	0.100 53	-			
S	S		0	0	0.100 53	0.100 53	-	0	0	0.100 53	0.100 53	-	0	0	0.100 53	0.100 53	-		
I	0	6 231	0.100 53	0.100 53	60.3 2	0	4 589	0.100 53	0.100 53	81.9 0	0	9 262	0.100 53	0.100 53	40.58				
P	S	00084	0	65 687	0.100 53	0.100 53	5.72	00085	0	71 263	0.100 53	0.100 53	5.27	00086	0	72 229	0.100 53	0.100 53	5.20
I	0		0	0.100 53	0.100 53	-	0	0	0.100 53	0.100 53	-	0	0	0.100 53	0.100 53	-			
S	S		0	0	0.100 53	0.100 53	-	0	0	0.100 53	0.100 53	-	0	0	0.100 53	0.100 53	-		
I	0	6 132	0.100 53	0.100 53	61.2 9	0	7 053	0.100 53	0.100 53	53.2 9	0	12 529	0.100 53	0.100 53	30.00				
P	S	00087	0	71 315	0.100 53	0.100 53	5.27	00088	0	66 101	0.100 53	0.100 53	5.69	00089	0	58 943	0.100 53	0.100 53	6.38
I	0		0	0.100 53	0.100 53	-	0	0	0.100 53	0.100 53	-	0	0	0.100 53	0.100 53	-			
S	S		0	0	0.100 53	0.100 53	-	0	0	0.100 53	0.100 53	-	0	0	0.100 53	0.100 53	-		
I	0	7 200	0.100 53	0.100 53	52.2 0	0	7 818	0.100 53	0.100 53	48.0 8	0	7 698	0.100 53	0.100 53	48.83				
P	S	00090	0	49 676	0.100 53	0.100 53	7.57	00091	0	38 783	0.100 53	0.100 53	9.69	00092	0	31 393	0.100 53	0.100 53	11.97
I	0		0	0.100 53	0.100 53	-	0	0	0.100 53	0.100 53	-	0	0	0.100 53	0.100 53	-			
S	S		0	0	0.100 53	0.100 53	-	0	0	0.100 53	0.100 53	-	0	0	0.100 53	0.100 53	-		
I	0	4 381	0.100 53	0.100 53	85.7 9	0	6 192	0.100 53	0.100 53	60.7 0	0	3 752	0.100 53	0.100 53	NS				
P	S	00093	0	23 909	0.100 53	0.100 53	15.7 2	00094	0	18 981	0.100 53	0.100 53	19.8 0	00095	0	14 579	0.100 53	0.100 53	25.78
I	0		0	0.100 53	0.100 53	-	0	0	0.100 53	0.100 53	-	0	0	0.100 53	0.100 53	-			
S	S		0	995	0.100 53	0.100 53	NS	0	816	0.100 53	0.100 53	NS	0	806	0.100 53	0.100 53	NS		
I	0	1 632	0.100 53	0.100 53	NS	0	4 228	0.100 53	0.100 53	88.9 0	0	1 891	0.100 53	0.100 53	NS				
P	S	00096	-1	11 263	0.100 53	0.100 53	33.3 7	00097	0	8 685	0.100 53	0.100 53	43.2 8	00098	0	5 874	0.100 53	0.100 53	63.99
I	0		0	0.100 53	0.100 53	-	0	0	0.100 53	0.100 53	-	0	0	0.100 53	0.100 53	-			

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS
			[N]	[N/m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N/m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N/m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]	
S	S		0	1 050	0.100 53	0.100 53	NS		0	737	0.100 53	0.100 53	NS		0	883	0.100 53	0.100 53	NS
	I		0	3 539	0.100 53	0.100 53	NS		0	1 715	0.100 53	0.100 53	NS		0	1 633	0.100 53	0.100 53	NS
P	S	00099	0	4 330	0.100 53	0.100 53	86.8 0	00100	0	2 783	0.100 53	0.100 53	NS	00101	0	1 844	0.100 53	0.100 53	NS
	I		0	0	0.100 53	0.100 53	-		0	0	0.100 53	0.100 53	-		0	0	0.100 53	0.100 53	-
S	S		0	794	0.100 53	0.100 53	NS		0	670	0.100 53	0.100 53	NS		0	1 015	0.100 53	0.100 53	NS
	I		0	4 430	0.100 53	0.100 53	84.8 4		0	2 151	0.100 53	0.100 53	NS		0	2 259	0.100 53	0.100 53	NS
P	S	00102	0	1 105	0.100 53	0.100 53	NS	00103	0	88	0.100 53	0.100 53	NS	00104	0	1 631	0.100 53	0.100 53	NS
	I		0	0	0.100 53	0.100 53	-		0	181	0.100 53	0.100 53	NS		0	0	0.100 53	0.100 53	-
S	S		0	284	0.100 53	0.100 53	NS		0	629	0.100 53	0.100 53	NS		0	0	0.100 53	0.100 53	-
	I		0	5 451	0.100 53	0.100 53	68.9 5		0	0	0.100 53	0.100 53	-		0	422	0.100 53	0.100 53	NS
P	S	00105	0	3 668	0.100 53	0.100 53	NS	00106	0	4 764	0.100 53	0.100 53	78.9 0	00107	0	5 033	0.100 53	0.100 53	74.68
	I		0	0	0.100 53	0.100 53	-		0	0	0.100 53	0.100 53	-		0	0	0.100 53	0.100 53	-
S	S		0	224	0.100 53	0.100 53	NS		0	66	0.100 53	0.100 53	NS		0	0	0.100 53	0.100 53	-
	I		0	87	0.100 53	0.100 53	NS		0	228	0.100 53	0.100 53	NS		0	342	0.100 53	0.100 53	NS
P	S	00108	0	7 488	0.100 53	0.100 53	50.1 9	00109	0	9 724	0.100 53	0.100 53	38.6 5	00110	0	12 125	0.100 53	0.100 53	31.00
	I		0	0	0.100 53	0.100 53	-		0	0	0.100 53	0.100 53	-		0	0	0.100 53	0.100 53	-
S	S		0	274	0.100 53	0.100 53	NS		0	138	0.100 53	0.100 53	NS		0	0	0.100 53	0.100 53	-
	I		0	48	0.100 53	0.100 53	NS		0	830	0.100 53	0.100 53	NS		0	225	0.100 53	0.100 53	NS
P	S	00111	0	16 190	0.100 53	0.100 53	23.2 2	00112	0	20 026	0.100 53	0.100 53	18.7 7	00113	0	25 614	0.100 53	0.100 53	14.67
	I		0	0	0.100 53	0.100 53	-		0	0	0.100 53	0.100 53	-		0	0	0.100 53	0.100 53	-
S	S		0	0	0.100 53	0.100 53	-		0	0	0.100 53	0.100 53	-		0	624	0.100 53	0.100 53	NS
	I		0	357	0.100 53	0.100 53	NS		0	979	0.100 53	0.100 53	NS		0	0	0.100 53	0.100 53	-
P	S	00114	0	33 110	0.100 53	0.100 53	11.3 5	00115	0	38 885	0.100 53	0.100 53	9.67	00116	0	49 756	0.100 53	0.100 53	7.55
	I		0	0	0.100 53	0.100 53	-		0	0	0.100 53	0.100 53	-		0	0	0.100 53	0.100 53	-
S	S		0	0	0.100 53	0.100 53	-		0	1 382	0.100 53	0.100 53	NS		0	0	0.100 53	0.100 53	-
	I		0	1 313	0.100 53	0.100 53	NS		0	0	0.100 53	0.100 53	-		0	626	0.100 53	0.100 53	NS
P	S	00117	0	59 418	0.100 53	0.100 53	6.33	00118	0	65 020	0.100 53	0.100 53	5.78	00119	0	69 604	0.100 53	0.100 53	5.40
	I		0	0	0.100 53	0.100 53	-		0	0	0.100 53	0.100 53	-		0	0	0.100 53	0.100 53	-
S	S		0	0	0.100 53	0.100 53	-		0	702	0.100 53	0.100 53	NS		0	0	0.100 53	0.100 53	-
	I		0	1 672	0.100 53	0.100 53	NS		0	0	0.100 53	0.100 53	-		0	733	0.100 53	0.100 53	NS
P	S	00120	0	70 300	0.100 53	0.100 53	5.35	00121	0	69 607	0.100 53	0.100 53	5.40	00122	0	65 321	0.100 53	0.100 53	5.75
	I		0	0	0.100 53	0.100 53	-		0	0	0.100 53	0.100 53	-		0	0	0.100 53	0.100 53	-
S	S		0	1 984	0.100 53	0.100 53	NS		0	0	0.100 53	0.100 53	-		0	0	0.100 53	0.100 53	-
	I		0	0	0.100 53	0.100 53	-		0	822	0.100 53	0.100 53	NS		0	1 278	0.100 53	0.100 53	NS
P	S	00123	0	58 596	0.100 53	0.100 53	6.41	00124	0	49 754	0.100 53	0.100 53	7.55	00125	0	38 909	0.100 53	0.100 53	9.66
	I		0	0	0.100 53	0.100 53	-		0	0	0.100 53	0.100 53	-		0	0	0.100 53	0.100 53	-
S	S		0	928	0.100 53	0.100 53	NS		0	0	0.100 53	0.100 53	-		0	1 353	0.100 53	0.100 53	NS
	I		0	0	0.100 53	0.100 53	-		0	487	0.100 53	0.100 53	NS		0	0	0.100 53	0.100 53	-
P	S	00126	0	33 122	0.100 53	0.100 53	11.3 5	00127	0	25 599	0.100 53	0.100 53	14.6 8	00128	0	19 927	0.100 53	0.100 53	18.86
	I		0	0	0.100 53	0.100 53	-		0	0	0.100 53	0.100 53	-		0	0	0.100 53	0.100 53	-
S	S		0	0	0.100 53	0.100 53	-		0	622	0.100 53	0.100 53	NS		0	0	0.100 53	0.100 53	-
	I		0	1 317	0.100 53	0.100 53	NS		0	0	0.100 53	0.100 53	-		0	978	0.100 53	0.100 53	NS

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS
			[N]	[Nm]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[Nm]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[Nm]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]	
P	S	00129	0	16 078	0.100 53	0.100 53	23.3 8	00130	0	11 833	0.100 53	0.100 53	31.7 6	00131	0	9 762	0.100 53	0.100 53	38.50
I			0	0	0.100 53	0.100 53	-		0	0	0.100 53	0.100 53	-		0	0	0.100 53	0.100 53	-
S	S	00129	0	88	0.100 53	0.100 53	NS		0	402	0.100 53	0.100 53	NS		0	0	0.100 53	0.100 53	-
I			0	343	0.100 53	0.100 53	NS		0	0	0.100 53	0.100 53	-		0	364	0.100 53	0.100 53	NS
P	S	00132	0	7 536	0.100 53	0.100 53	49.8 7	00133	0	5 061	0.100 53	0.100 53	74.2 7	00134	0	4 783	0.100 53	0.100 53	78.58
I			0	0	0.100 53	0.100 53	-		0	0	0.100 53	0.100 53	-		0	0	0.100 53	0.100 53	-
S	S	00132	0	186	0.100 53	0.100 53	NS		0	0	0.100 53	0.100 53	-		0	64	0.100 53	0.100 53	NS
I			0	42	0.100 53	0.100 53	NS		0	253	0.100 53	0.100 53	NS		0	229	0.100 53	0.100 53	NS
P	S	00135	0	3 671	0.100 53	0.100 53	NS	00136	0	1 582	0.100 53	0.100 53	NS	00137	0	42	0.100 53	0.100 53	NS
I			0	0	0.100 53	0.100 53	-		0	0	0.100 53	0.100 53	-		0	65	0.100 53	0.100 53	NS
S	S	00135	0	216	0.100 53	0.100 53	NS		0	11	0.100 53	0.100 53	NS		0	805	0.100 53	0.100 53	NS
I			0	59	0.100 53	0.100 53	NS		0	213	0.100 53	0.100 53	NS		0	141	0.100 53	0.100 53	NS
P	S	00307	0	1 164	0.100 53	0.100 53	NS	00308	0	1 078	0.100 53	0.100 53	NS	00309	0	1 704	0.100 53	0.100 53	NS
I			0	0	0.100 53	0.100 53	-		0	0	0.100 53	0.100 53	-		0	0	0.100 53	0.100 53	-
S	S	00307	0	659	0.100 53	0.100 53	NS		0	635	0.100 53	0.100 53	NS		0	565	0.100 53	0.100 53	NS
I			0	436	0.100 53	0.100 53	NS		0	87	0.100 53	0.100 53	NS		0	855	0.100 53	0.100 53	NS
P	S	00310	0	4 274	0.100 53	0.100 53	87.9 4	00311	0	5 137	0.100 53	0.100 53	73.1 7	00312	0	8 652	0.100 53	0.100 53	43.44
I			0	0	0.100 53	0.100 53	-		0	0	0.100 53	0.100 53	-		0	0	0.100 53	0.100 53	-
S	S	00310	0	566	0.100 53	0.100 53	NS		0	510	0.100 53	0.100 53	NS		0	577	0.100 53	0.100 53	NS
I			0	509	0.100 53	0.100 53	NS		0	323	0.100 53	0.100 53	NS		0	103	0.100 53	0.100 53	NS
P	S	00313	0	13 235	0.100 53	0.100 53	28.4 0	00314	0	19 415	0.100 53	0.100 53	19.3 6	00315	0	29 420	0.100 53	0.100 53	12.78
I			0	0	0.100 53	0.100 53	-		0	0	0.100 53	0.100 53	-		0	0	0.100 53	0.100 53	-
S	S	00313	0	639	0.100 53	0.100 53	NS		0	682	0.100 53	0.100 53	NS		0	334	0.100 53	0.100 53	NS
I			0	794	0.100 53	0.100 53	NS		0	181	0.100 53	0.100 53	NS		0	639	0.100 53	0.100 53	NS
P	S	00316	0	40 931	0.100 53	0.100 53	9.18	00317	0	56 453	0.100 53	0.100 53	6.66	00318	0	68 432	0.100 53	0.100 53	5.49
I			0	0	0.100 53	0.100 53	-		0	0	0.100 53	0.100 53	-		0	0	0.100 53	0.100 53	-
S	S	00316	0	0	0.100 53	0.100 53	-		0	0	0.100 53	0.100 53	-		0	0	0.100 53	0.100 53	-
I			0	1 609	0.100 53	0.100 53	NS		0	1 960	0.100 53	0.100 53	NS		0	3 740	0.100 53	0.100 53	NS
P	S	00319	0	71 346	0.100 53	0.100 53	5.27	00320	0	68 523	0.100 53	0.100 53	5.49	00321	0	56 196	0.100 53	0.100 53	6.69
I			0	0	0.100 53	0.100 53	-		0	0	0.100 53	0.100 53	-		0	0	0.100 53	0.100 53	-
S	S	00319	0	0	0.100 53	0.100 53	-		0	0	0.100 53	0.100 53	-		0	0	0.100 53	0.100 53	-
I			0	3 471	0.100 53	0.100 53	NS		0	2 887	0.100 53	0.100 53	NS		0	2 795	0.100 53	0.100 53	NS
P	S	00322	0	40 914	0.100 53	0.100 53	9.19	00323	0	29 423	0.100 53	0.100 53	12.7 7	00324	0	19 455	0.100 53	0.100 53	19.32
I			0	0	0.100 53	0.100 53	-		0	0	0.100 53	0.100 53	-		0	0	0.100 53	0.100 53	-
S	S	00322	0	0	0.100 53	0.100 53	-		0	334	0.100 53	0.100 53	NS		0	681	0.100 53	0.100 53	NS
I			0	1 660	0.100 53	0.100 53	NS		0	642	0.100 53	0.100 53	NS		0	161	0.100 53	0.100 53	NS
P	S	00325	0	13 268	0.100 53	0.100 53	28.3 3	00326	0	8 619	0.100 53	0.100 53	43.6 1	00327	0	5 111	0.100 53	0.100 53	73.54
I			0	0	0.100 53	0.100 53	-		0	0	0.100 53	0.100 53	-		0	0	0.100 53	0.100 53	-
S	S	00325	0	434	0.100 53	0.100 53	NS		0	765	0.100 53	0.100 53	NS		0	550	0.100 53	0.100 53	NS
I			0	788	0.100 53	0.100 53	NS		0	77	0.100 53	0.100 53	NS		0	440	0.100 53	0.100 53	NS
P	S	00328	0	4 266	0.100 53	0.100 53	88.1 1	00329	0	1 718	0.100 53	0.100 53	NS						
I		0	0	0.100 53	0.100 53	-		0	0	0.100 53	0.100 53	-							

**Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU**

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS
			[N]	[N·m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N·m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N·m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]	
S	S		0	565	0.100	0.100	NS		0	513	0.100	0.100	NS						
	I		0	522	0.100	0.100	NS		0	857	0.100	0.100	NS						

**LEGENDA:**

- Dir** Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).  
**Pos** Posizione [S] = superiore - [I] = inferiore.  
**A<sub>s</sub>** Area delle armature esecutive per unità di lunghezza.  
**A<sub>df</sub>** 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<sub>Ed</sub>, M<sub>Ed</sub>** Sollecitazioni di progetto.

**Platee - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Fondazione)**

**Platee - verifiche delle tensioni di esercizio**

Nodo/ Tp <sub>rnf</sub>	Dir	Compressione calcestruzzo							Trazione acciaio							
		Compressione calcestruzzo rinforzo							Trazione acciaio/FRP rinforzo							
		Id <sub>Cmb</sub>	σ <sub>cc</sub>	σ <sub>cd,amm</sub>	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	CS	Verificato	Id <sub>Cmb</sub>	σ <sub>at</sub>	σ <sub>td,amm</sub>	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	CS	Verificato	
		[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N]	[N·m]				[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N]	[N·m]				
<b>Fondazione</b>		<b>Platea 1</b>														
00168	P	RAR	0.114	14.94	109	-5 131	NS	SI	RAR	1.504	360.00	109	-5 131	NS	SI	
		QPR	0.112	11.21	109	-5 040	99.75	SI	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	0.528	14.94	50	-23 727	28.30	SI	RAR	6.966	360.00	50	-23 727	51.68	SI	
		QPR	0.517	11.21	50	-23 255	21.65	SI	-	-	-	-	-	-	-	
<b>Fondazione</b>		<b>Platea 2</b>														
00086	P	RAR	0.274	14.94	0	49 390	54.45	SI	RAR	3.869	360.00	0	49 390	93.05	SI	
		QPR	0.274	11.21	0	49 325	40.89	SI	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	0.052	14.94	0	-9 398	NS	SI	RAR	0.736	360.00	0	-9 398	NS	SI	
		QPR	0.051	11.21	0	-9 178	NS	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<sub>Cmb</sub>** Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.  
**σ<sub>cc</sub>** Tensione massima di compressione nel calcestruzzo della Trave/Rinforzo.  
**σ<sub>cd,amm</sub>** Tensione ammissibile per la verifica a compressione del calcestruzzo.  
**σ<sub>at</sub>** Tensione massima di trazione nell'acciaio della Trave/Rinforzo o nel FRP.  
**σ<sub>td,amm</sub>** Tensione ammissibile per la verifica a trazione dell'acciaio/rinforzo.  
**N<sub>Ed</sub>, M<sub>Ed</sub>** Sollecitazioni di progetto.  
**CS** Coefficiente di Sicurezza (= σ<sub>cd,amm</sub>/σ<sub>cc</sub> ; σ<sub>td,amm</sub>/σ<sub>at</sub>). [NS] = Non Significativo (CS = 100).  
**Verificato** [SI] = La verifica è soddisfatta (σ<sub>cc</sub>=σ<sub>cd,amm</sub> ; σ<sub>at</sub>=σ<sub>td,amm</sub>). [NO] = La verifica NON è soddisfatta (σ<sub>cc</sub>>σ<sub>cd,amm</sub> ; σ<sub>at</sub>>σ<sub>td,amm</sub>).  
**Nota** Nella tabella, per ogni elemento, viene riportato il nodo della shell che ha il coefficiente di sicurezza (CS) più piccolo.

**Platee - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Fondazione)**

**Platee - verifica allo stato limite di fessurazione**

Nodo	Dir	Id <sub>Cmb</sub>	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	σ <sub>ct,f</sub>	σ <sub>t</sub>	ε <sub>sm</sub>	A <sub>e</sub>	Δ <sub>sm</sub>	W <sub>d</sub>	W <sub>amm</sub>	CS	Verificato
			[N]	[N·m]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]		[cm <sup>2</sup> ]	[mm]	[mm]	[mm]		
<b>Fondazione</b>		<b>Platea 1</b>											
		<b>AA= PCA</b>											
<b>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<sub>ct,f</sub>)</b>													
00168	P	FRQ	109	-5 063	0.11	2.13	0 E+00	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	109	-5 040	0.11	2.13	0 E+00	0	0	0.000	0.300	-	SI
	S	FRQ	50	-23 373	0.52	2.13	0 E+00	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	50	-23 255	0.52	2.13	0 E+00	0	0	0.000	0.300	-	SI
<b>Fondazione</b>		<b>Platea 2</b>											
		<b>AA= PCA</b>											
<b>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<sub>ct,f</sub>)</b>													
00086	P	FRQ	-	49 341	0.27	2.13	0 E+00	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	-	49 325	0.27	2.13	0 E+00	0	0	0.000	0.300	-	SI
	S	FRQ	-	-9 233	0.05	2.13	0 E+00	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	-	-9 178	0.05	2.13	0 E+00	0	0	0.000	0.300	-	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<sub>Cmb</sub>** Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.  
**N<sub>Ed</sub>, M<sub>Ed</sub>** Sollecitazioni di progetto.  
**σ<sub>ct,f</sub>** Tensione massima di trazione nel calcestruzzo per la fessurazione, calcolata nell'ipotesi di calcestruzzo resistente a trazione. Se tale valore è maggiore di σ<sub>t</sub> la sezione è soggetta a fessurazione.  
 N.B. I valori negativi indicano una sezione interamente compressa. In tal caso le sollecitazioni forniscono il minimo valore di compressione.  
**σ<sub>t</sub>** 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].  
**ε<sub>sm</sub>** Deformazione unitaria media delle barre di armatura.  
**A<sub>e</sub>** Area efficace del calcestruzzo teso.  
**Δ<sub>sm</sub>** Distanza media tra le fessure.  
**W<sub>d</sub>** Valore di calcolo di apertura massima delle fessure.  
**W<sub>amm</sub>** Valore ammissibile di apertura delle fessure.  
**CS** Coefficiente di Sicurezza (=W<sub>d</sub> / W<sub>amm</sub>). [NS] = Non Significativo (CS = 100). [-] = Fessurazioni nulle (W<sub>d</sub> = 0).  
**Verificato** [SI] = W<sub>d</sub> = W<sub>amm</sub> ; [NO] = W<sub>d</sub> > W<sub>amm</sub>

**VERIFICHE CARICO LIMITE FONDAZIONI DIRETTE ALLO SLU (Fondazione)**

**Verifiche Carico Limite fondazioni dirette allo SLU**

Id <sub>Fnd</sub>	CS	L <sub>x</sub> [m]	L <sub>y</sub> [m]	R <sub>tz</sub> [°]	Z <sub>p.cmp</sub> [m]	Z <sub>Fid</sub> [m]	Cmp T	C. Terzaghi				Q <sub>Ed</sub> [N/mm <sup>2</sup> ]	Q <sub>Rd</sub> [N/mm <sup>2</sup> ]	R <sub>f</sub>		
								per N <sub>q</sub>	per N <sub>c</sub>	per N <sub>r</sub>	N <sub>q</sub>				N <sub>c</sub>	N <sub>r</sub>
Platea 1	1.05	16.60	5.00	0.00	0.65	-	NON Coesivo	1.03	0.91	0.63	1.00	5.14	0.00	0.025	0.026	NO
Platea 2	1.21	16.60	0.50	180.0 0	1.15	-	NON Coesivo	1.37	1.50	0.99	1.00	5.14	0.00	0.038	0.046	NO

**LEGENDA:**

- Id<sub>Fnd</sub>** 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<sub>x/y</sub>** Dimensioni dell'elemento di fondazione.
- R<sub>tz</sub>** Angolo compreso tra l'asse X e il lato più lungo del minimo rettangolo che delimita il poligono della platea.
- Z<sub>p.cmp</sub>** Profondità di posa dell'elemento di fondazione dal piano campagna.
- Z<sub>Fid</sub>** 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<sub>Ed</sub>** Carico di progetto sul terreno.
- Q<sub>Rd</sub>** Resistenza di progetto del terreno.
- R<sub>f</sub>** [SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

**VERIFICHE CARICO LIMITE FONDAZIONI DIRETTE ALLO SLD (Fondazione)**

**Verifiche Carico Limite fondazioni dirette allo SLD**

Id <sub>Fnd</sub>	CS	L <sub>x</sub> [m]	L <sub>y</sub> [m]	R <sub>tz</sub> [°]	Z <sub>p.cmp</sub> [m]	Z <sub>Fid</sub> [m]	Cmp T	C. Terzaghi				Q <sub>Ed</sub> [N/mm <sup>2</sup> ]	Q <sub>Rd</sub> [N/mm <sup>2</sup> ]	R <sub>f</sub>		
								per N <sub>q</sub>	per N <sub>c</sub>	per N <sub>r</sub>	N <sub>q</sub>				N <sub>c</sub>	N <sub>r</sub>
Platea 1	1.65	16.60	5.00	0.00	0.65	-	NON Coesivo	1.00	0.90	0.61	1.00	5.14	0.00	0.020	0.032	NO
Platea 2	2.07	16.60	0.50	180.0 0	1.15	-	NON Coesivo	1.33	1.47	0.95	1.00	5.14	0.00	0.028	0.058	NO

**LEGENDA:**

- Id<sub>Fnd</sub>** 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<sub>x/y</sub>** Dimensioni dell'elemento di fondazione.
- R<sub>tz</sub>** Angolo compreso tra l'asse X e il lato più lungo del minimo rettangolo che delimita il poligono della platea.
- Z<sub>p.cmp</sub>** Profondità di posa dell'elemento di fondazione dal piano campagna.
- Z<sub>Fid</sub>** 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<sub>Ed</sub>** Carico di progetto sul terreno.
- Q<sub>Rd</sub>** Resistenza di progetto del terreno.
- R<sub>f</sub>** [SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

**ACCELERAZIONI SISMICHE DI COLLASSO SU BEAM E SHELL**

**Accelerazioni Sismiche di Collasso su Beam e Shell**

Id <sub>Eim</sub>	FLESSIONE			TAGLIO		
	%LLI/Shell	PGA <sub>PF/RC</sub>	PGA <sub>C</sub> /PGA <sub>D</sub> [%]	%LLI/Shell	PGA <sub>T</sub>	PGA <sub>C</sub> /PGA <sub>D</sub> [%]
<b>Piano Terra</b>						
Parete P1-P2	[00149-00150-00350]	6.527	200	[00149-00150-00350]	8.152	200
Parete P3-P4	[00177-00178-00372]	6.525	200	[00177-00178-00372]	8.142	200

**LEGENDA:**

- Id<sub>Eim</sub>** Identificativo dell'elemento strutturale.
- %LLI/Shell** Nel caso di elementi Beam: %LLI = Posizione della sezione per la quale si registra la minima PGA, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione dell'elemento (LLI), a partire dal suo estremo iniziale (0% = estremo iniziale, 100% = estremo finale).  
Nel caso di elementi Shell: Shell = identificativo dei nodi della shell per la quale si registra la minima PGA.
- PGA<sub>PF/RC</sub>** Accelerazione sismica di collasso per PRESSOFLESSIONE o FLESSIONE/ROTAZIONE ALLA CORDA. [0] = l'elemento risulta non verificato già per i carichi verticali presenti nella combinazione sismica  $[G_k + \sum(\psi_{2,i} Q_{k,i})]$ .  
N.B.: per gli elementi beam (travi e pilastri), nel caso di calcolo Non Lineare, la PGA è quella relativa al meccanismo di collasso per verifica di rotazione alla corda.
- PGA<sub>T</sub>** Accelerazione sismica di collasso per TAGLIO. [0] = l'elemento risulta non verificato già per i carichi verticali presenti nella combinazione sismica  $[G_k + \sum(\psi_{2,i} Q_{k,i})]$ .
- PGA<sub>C</sub>/PGA<sub>D</sub>** Rapporto tra la PGA di "capacità" (PGA<sub>C</sub>) dell'elemento e quella di "domanda" (PGA<sub>D</sub> = S<sub>s</sub> I<sub>r</sub> a<sub>b</sub>/g). [200] = PGA<sub>C</sub> > 2PGA<sub>D</sub>.

**ACCELERAZIONI SISMICHE DI COLLASSO PER CARICO LIMITE**

**Accelerazioni Sismiche di Collasso per Carico Limite**

Id <sub>Eim</sub>	PGA <sub>QI</sub>	PGA <sub>C</sub> /PGA <sub>D</sub> [%]
<b>Fondazione</b>		
Platea 1	0.254	200
Platea 2	0.317	200

**LEGENDA:**

- Id<sub>Eim</sub>** Identificativo dell'elemento strutturale.
- PGA<sub>QI</sub>** Accelerazione sismica di collasso per CAPACITA' LIMITE del TERRENO di FONDAZIONE. [0] = l'elemento risulta non verificato già per i carichi verticali presenti nella combinazione sismica  $[G_k + \sum(\psi_{2,i} Q_{k,i})]$ .
- PGA<sub>C</sub>/PGA<sub>D</sub>** Rapporto tra la PGA di "capacità" (PGA<sub>C</sub>) dell'elemento e quella di "domanda" (PGA<sub>D</sub> = S<sub>s</sub> I<sub>r</sub> a<sub>b</sub>/g). [200] = PGA<sub>C</sub> > 2PGA<sub>D</sub>.

## ACCELERAZIONI SISMICHE DI COLLASSO PER SPOSTAMENTI INTERPIANO

Accelerazioni Sismiche di Collasso per Spostamenti Interpiano

Id <sub>Piano</sub>	SLD		SLO	
	PGA <sub>Int</sub>	PGA <sub>C</sub> /PGA <sub>D</sub> [%]	PGA <sub>Int</sub>	PGA <sub>C</sub> /PGA <sub>D</sub> [%]
<b>Fondazione</b>				
<b>Piano Terra</b>				
Piano Terra	0.086	196	-	-

### LEGENDA:

**Id<sub>Piano</sub>**      Identificativo del livello o piano.

**PGA<sub>Int</sub>**      Accelerazione sismica di collasso minima per SPOSTAMENTO D'INTERPIANO. [NS] = Non significativo per valori di PGA<sub>Int</sub> >= 1000.

**PGA<sub>C</sub>/PGA<sub>D</sub>**      Rapporto tra la PGA di "capacità" (PGA<sub>C</sub>) dell'elemento e quella di "domanda" (PGA<sub>D</sub> = S<sub>s</sub> S<sub>r</sub> I<sub>a</sub> / g). [200] = PGA<sub>C</sub> > 2 PGA<sub>D</sub>.



<a href="#">MATERIALI CALCESTRUZZO ARMATO</a>	<i>pag.</i>	2
<a href="#">MATERIALI ACCIAIO</a>	<i>pag.</i>	2
<a href="#">TENSIONI AMMISSIBILI ALLO SLE DEI VARI MATERIALI</a>	<i>pag.</i>	2
<a href="#">TERRENI</a>	<i>pag.</i>	2
<a href="#">ANALISI CARICHI</a>	<i>pag.</i>	3
<a href="#">SLU: Non Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche</a>	<i>pag.</i>	3
<a href="#">SLU: Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche</a>	<i>pag.</i>	3
<a href="#">COMBINAZIONI SISMICHE</a>	<i>pag.</i>	3
<a href="#">SERVIZIO(SLE): Caratteristica(RARA)</a>	<i>pag.</i>	4
<a href="#">SERVIZIO(SLE): Frequente</a>	<i>pag.</i>	4
<a href="#">SERVIZIO(SLE): Quasi permanente</a>	<i>pag.</i>	5
<a href="#">EDIFICIO - VERIFICHE DI RIPARTIZIONE DELLE FORZE SISMICHE</a>	<i>pag.</i>	5
<a href="#">Pareti - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Elevazione)</a>	<i>pag.</i>	5
<a href="#">Pareti - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Elevazione)</a>	<i>pag.</i>	8
<a href="#">Pareti - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione)</a>	<i>pag.</i>	9
<a href="#">Pareti - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione)</a>	<i>pag.</i>	10
<a href="#">PIANI - VERIFICHE REGOLARITÀ (Elevazione)</a>	<i>pag.</i>	10
<a href="#">EFFETTI DELLE NON LINEARITÀ GEOMETRICHE PER SISMA (Elevazione)</a>	<i>pag.</i>	11
<a href="#">PIANI - VERIFICHE AGLI SPOSTAMENTI</a>	<i>pag.</i>	11
<a href="#">PLATEE - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Fondazione)</a>	<i>pag.</i>	11
<a href="#">Platee - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Fondazione)</a>	<i>pag.</i>	22
<a href="#">Platee - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Fondazione)</a>	<i>pag.</i>	22
<a href="#">VERIFICHE CARICO LIMITE FONDAZIONI DIRETTE ALLO SLU (Fondazione)</a>	<i>pag.</i>	22
<a href="#">VERIFICHE CARICO LIMITE FONDAZIONI DIRETTE ALLO SLD (Fondazione)</a>	<i>pag.</i>	22
<a href="#">ACCELERAZIONI SISMICHE DI COLLASSO SU BEAM E SHELL</a>	<i>pag.</i>	23
<a href="#">ACCELERAZIONI SISMICHE DI COLLASSO PER CARICO LIMITE</a>	<i>pag.</i>	23
<a href="#">ACCELERAZIONI SISMICHE DI COLLASSO PER SPOSTAMENTI INTERPIANO</a>	<i>pag.</i>	24