



Missione 4 – Istruzione e Ricerca – Componente 1 – Potenziamento dell'offerta dei servizi di istruzione: dagli asili nido alle Università – Investimento 1.3: “Piano per le infrastrutture per lo sport nelle scuole”, finanziato dall'Unione europea – Next Generation EU

REALIZZAZIONE DI UNA PALESTRA A SERVIZIO DELLA STRUTTURA SCOLASTICA I.T.T. “G. Malafarina” – Comune di Soverato (CZ) – CUP C35E22000040006 - CIG: 9543843464



**Finanziato
dall'Unione europea**
NextGenerationEU



Amministrazione
Provinciale di
Catanzaro



CODICE ELABORATO:
SOVESTR014

NOME ELABORATO:
Tabulati di calcolo - Spogliatoio

R.U.P. : Ing. Antonio Leone

I Progettisti:

Arch. Giovanni B. Giannotti
(mandataria)

GIANNOTTI
ARCHITECTURE & DESIGN

Via A. De Gasperi n°2 88068 - Soverato (CZ)

OMARCH S.R.L.
(mandante)

arch. Fabio Montesano
arch. Roberto Carpino
arch. Domenico Conaci
arch. Antonio Marra
dott. geol. Giuseppe Scala

OMARCH
OFFICINA MEDITERRANEA DI ARCHITETTURA

Via Otranto n°2 88100 - Catanzaro (CZ)

Arch. Danilo Cosco
(giovane prof. mandante)



PROGETTO ESECUTIVO

LUGLIO 2023

REVISIONE N°:

INFORMAZIONI GENERALI

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

MATERIALI CALCESTRUZZO ARMATO

Caratteristiche calcestruzzo armato															
N _{id}	γ _k	α _{T, i}	E	G	C _{Erid}	Stz	R _{ck}	R _{cm}	%R _{ck}	γ _c	f _{cd}	f _{ctd}	f _{cfm}	N	n Ac
	[N/m ³]	[1/°C]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[%]		[N/mm ²]	[N/mm ²]			[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		
C25/30_B450C - (C25/30)															
001	25 000	0,000010	31 447	13 103	60	P	30,00	-	0,85	1,50	14,11	1,19	3,07	15	002

LEGENDA:

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

MATERIALI ACCIAIO

Caratteristiche acciaio																	
N _{id}	γ _k	α _{T, i}	E	G	Stz	LMT	f _{yk}	f _{tk}	f _{yd}	f _{td}	γ _s	γ _{M1}	γ _{M2}	γ _{M3,SLV}	γ _{M3,SLE}	γ _{M7} NCnt	Cnt
	[N/m ³]	[1/°C]	[N/mm ²]	[N/mm ²]			[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]							
Acciaio B450C - Acciaio in Tondini - (B450C)																	
002	78 500	0,000010	210 000	80 769	P	-	450,00	-	391,30	-	1,15	-	-	-	-	-	-

LEGENDA:

N_{id}	Numero identificativo del materiale, nella relativa tabella dei materiali.
γ_k	Peso specifico.
α_{T, i}	Coefficiente di dilatazione termica.
E	Modulo elastico normale.
G	Modulo elastico tangenziale.
Stz	Tipo di situazione: [F] = di Fatto (Esistente); [P] = di Progetto (Nuovo).
LMT	Campo di validità in termini di spessore t, (per profili, piastre, saldature) o diametro, d (per bulloni, tondini, chiodi, viti, spinotti)
f_{yk}	Resistenza caratteristica allo snervamento
f_{tk}	Resistenza caratteristica a rottura
f_{yd}	Resistenza di calcolo
f_{td}	Resistenza di calcolo a Rottura (Bulloni).
γ_s	Coefficiente parziale di sicurezza allo SLV del materiale.
γ_{M1}	Coefficiente parziale di sicurezza per instabilità.
γ_{M2}	Coefficiente parziale di sicurezza per sezioni tese indebolite.
γ_{M3,SLV}	Coefficiente parziale di sicurezza per scorrimento allo SLV (Bulloni).
γ_{M3,SLE}	Coefficiente parziale di sicurezza per scorrimento allo SLE (Bulloni).
γ_{M7}	Coefficiente parziale di sicurezza precarico di bulloni ad alta resistenza (Bulloni - NCnt = con serraggio NON controllato; Cnt = con serraggio controllato). [-] = parametro NON significativo per il materiale.
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 _{d,amm} [N/mm ²]
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_{d,amm}	Tensione ammissibile per la verifica.

TERRENI

Terreni												Terreni
N _{TRN}	γ _T	γ _{Ts}	K ₁			φ	C _u	c'	E _d	E _{cu}	A _{S-B}	ST_P
			K _{1X}	K _{1Y}	K _{1Z}							

	[N/m²]	[N/m²]	[N/cm²]	[N/cm²]	[N/cm²]	[°]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]		
Depositi alluvionali con Sabbie-limose, silts, locali ciottoli poco addensati												
T001	14 400	19 000	60	60	300	25	0,030	0,010	40	5	0,000	NO
Depositi alluvionali con Sabbie-limose e ghiaiosi con intercalazioni clastiche moderatamente addensati												
T002	16 300	20 100	60	60	300	29	0,030	0,015	7	18	0,000	NO

LEGENDA:

N_{TRN}	Numero identificativo del terreno.
γ_T	Peso specifico del terreno.
γ_{ts}	Peso specifico saturo del terreno.
K₁	Valori della costante di Winkler riferita alla piastra Standard di lato b = 30 cm nelle direzioni degli assi del riferimento globale X (K _{1X}), Y (K _{1Y}), e Z (K _{1Z}).
φ	Angolo di attrito del terreno.
c_u	Coesione non drenata.
c'	Coesione efficace.
E_d	Modulo edometrico.
E_{cu}	Modulo elastico in condizione non drenate.
A_{s-B}	Parametro "A" di Skempton-Bjerrum per pressioni interstiziali.
ST_P	[SI]: Il terreno è usato nella valutazione delle spinte a tergo delle pareti/muri controterra; [NO]: Il terreno NON è usato nella valutazione delle spinte a tergo delle pareti/muri controterra.



STRATIGRAFIE

							Stratigrafie
N _{TRN}	Q _i	Q _f	Cmp. S.	Add	ΔEd		
	[m]	[m]					
[S001]-Stratigrafia Terreni_Palestra Sovorato							
T001	0,00	-2,20	incoerente	sciolto	nulla		
T002	-2,20	INF	incoerente	sciolto	nulla		

LEGENDA:

N_{TRN}	Numero identificativo della stratigrafia.
Q_i	Quota iniziale dello strato (riferito alla quota iniziale della stratigrafia).
Q_f	Quota finale dello strato (riferito alla quota iniziale della stratigrafia). INF = infinito (profondità dello strato finale).
Cmp. S.	Comportamento dello strato.
Add	Addensamento dello strato.
ΔEd	Variazione con la profondità del modulo edometrico.

SEZIONI ASTE

Sezioni aste																					
N _{id}	Tp	Label	Dimensioni										v	A	Area per Taglio		Inerzia				
			B	H	Sp _w	L _w	Sp _{f,0}	L _{f,0}	Sp _{f,1}	L _{f,1}	L _{f,2}	L _{f,3}			A _{X,T}	A _{Y,T}	I _X	I _T	I _Y	I _{XY}	ΔΘ _{I_{pr}}
			[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]		[cm ²]	[cm ²]	[cm ²]	[cm ⁴]	[cm ⁴]	[cm ⁴]	[cm ⁴]	[°]
001		30x60	30	60	-	-	-	-	-	-	-	-	4	1 800	1 500	1 500	540 000	370 980	135 000	0	0,00
002		30x50	30	50	-	-	-	-	-	-	-	-	4	1 500	1 250	1 250	312 500	279 270	112 500	0	0,00

LEGENDA:

N_{id}	Numero identificativo della sezione.
Tp	Tipo di sezione.
Label	Identificativo della sezione come indicato nelle carpenterie.
B	Base/Diametro/Raggio.
H	Altezza/Lato/Altezza di colmo.
Sp_w	Spessore anima.
L_w	Lunghezza anima.
Sp_{f,0}	Spessore ala 0.
L_{f,0}	Lunghezza ala 0.
Sp_{f,1}	Spessore ala 1.
L_{f,1}	Lunghezza ala 1.
L_{f,2}	Lunghezza ala 2.
L_{f,3}	Lunghezza ala 3.
v	Nel caso di sezioni poligonali, indica il numero dei vertici della sezione.
A	Area della sezione.
ΔΘI_{pr}	Rotazione degli assi principali d'inerzia rispetto agli assi X, Y, espresse in gradi sessadecimali.
Inerzia	Inerzie della sezione rispetto agli assi.

SEZIONI SETTI

														Sezioni setti
N _{id}	Label	B	H	Sp _w	L _w	Sp _{r,0}	L _{f,0}	Sp _{f,1}	L _{f,1}	L _{f,2}	L _{f,3}	v	A	
		[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]		[cm²]	
003	120x20	120	20	-	-	-	-	-	-	-	-	4	2 400	

LEGENDA:

N_{id}	Numero identificativo della sezione.
Lab	Identificativo della sezione come indicato nelle carpenterie.
el	
B	Base/Diametro/Raggio.
H	Altezza/Lato/Altezza di colmo.
Sp_w	Spessore anima.
L_w	Lunghezza anima.
Sp_{r,0}	Spessore ala 0.
L_{f,0}	Lunghezza ala 0.
Sp_{f,1}	Spessore ala 1.
L_{f,1}	Lunghezza ala 1.
L_{f,2}	Lunghezza ala 2.
L_{f,3}	Lunghezza ala 3.
v	Nel caso di sezioni poligonali, indica il numero dei vertici della sezione.
A	Area della sezione.

ANALISI CARICHI

Analisi carichi										
N _{id}	T. C.	Descrizione del Carico	Tipologie di Carico	Peso Proprio		Permanente NON Strutturale		Sovraccarico Accidentale		Carico Neve
				Descrizione	PP	Descrizione	PNS	Descrizione	SA	
001	S	Soletta Abitaz.	Abitazioni	<i>*vedi le relative tabelle dei carichi</i>	-	Pavimento e sottofondo, incidenza dei tramezzi e intonaco inferiore	2 360	Civile abitazione (Cat. A – Tab. 3.1.II - DM 17.01.2018)	2 000	0
002	S	Platea	Autorimessa <= 30kN	<i>*vedi le relative tabelle dei carichi</i>	-	Sottofondo e pavimento di tipo industriale in calcestruzzo	2 000	Rimesse, aree per traffico, parcheggio e sosta di veicoli leggeri (peso a pieno carico fino a 30 kN) (Cat. F – Tab. 3.1.II - DM 17.01.2018)	2 500	0
003	S	Plast bau 25cm	Scuole	Solaio di tipo Plast-bau di sp. 25 cm (20+5) peso 2600 N/mq	2 600	Intonaco inferiore 250 N/mq + isolante sp. 8cm peso 40 N/mq + Ghiaietto sp. 7cm peso 1260 N/mq + sovraccarico impianti 1500 N/mq	3 050	Coperture accessibili per sola manutenzione (Cat. H – Tab. 3.1.II - DM 17.01.2018)	500	528

LEGENDA:

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

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

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

TIPOLOGIE DI CARICO

Tipologie di carico							
N _{id}	Descrizione	F+E	+/- F	CDC	ψ ₀	ψ ₁	ψ ₂
0001	Carico Permanente	SI	NO	Permanente	1,00	1,00	1,00
0002	Permanenti NON Strutturali	SI	NO	Permanente	1,00	1,00	1,00
0003	Abitazioni	SI	NO	Media	0,70	0,50	0,30
0004	Scuole	SI	NO	Media	0,70	0,70	0,60
0005	Autorimessa <= 30kN	SI	NO	Media	0,70	0,70	0,60
0006	Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.	SI	NO	Breve	0,50	0,20	0,00
0007	Sisma X	-	-	-	-	-	-
0008	Sisma Y	-	-	-	-	-	-
0009	Sisma Z	-	-	-	-	-	-
0010	Sisma Ecc.X	-	-	-	-	-	-
0011	Sisma Ecc.Y	-	-	-	-	-	-

LEGENDA:

N_{id} Numero identificativo della Tipologia di Carico.

F+E Indica se la tipologia di carico considerata è AGENTE con il sisma.

+/- F Indica se la tipologia di carico è ALTERNATA (cioè considerata due volte con segno opposto) o meno.

CDC Indica la classe di durata del carico.

NOTA: dato significativo solo per elementi in materiale legnoso.

ψ₀ Coefficiente riduttivo dei carichi allo SLU e SLE (carichi rari).

ψ₁ Coefficiente riduttivo dei carichi allo SLE (carichi frequenti).

ψ₂ Coefficiente riduttivo dei carichi allo SLE (carichi frequenti e quasi permanenti).

SLU: Non Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche

SLU: Non Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche						
Id _{Comb}	CC 01	CC 02	CC 03	CC 04	CC 05	CC 06
	Carico Permanente	Permanenti NON Strutturali	Abitazioni	Scuole	Autorimessa <= 30kN	Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.
01	1,00	0,80	0,00	0,00	0,00	0,00
02	1,00	0,80	0,00	0,00	0,00	0,75
03	1,00	0,80	0,00	0,00	1,05	0,00
04	1,00	0,80	0,00	0,00	1,05	0,75
05	1,00	0,80	0,00	1,05	0,00	0,00
06	1,00	0,80	0,00	1,05	0,00	0,75
07	1,00	0,80	0,00	1,05	1,05	0,00
08	1,00	0,80	0,00	1,05	1,05	0,75
09	1,00	0,80	1,50	0,00	0,00	0,00
10	1,00	0,80	1,50	0,00	0,00	0,75
11	1,00	0,80	1,50	0,00	1,05	0,00
12	1,00	0,80	1,50	0,00	1,05	0,75
13	1,00	0,80	1,50	1,05	0,00	0,00
14	1,00	0,80	1,50	1,05	0,00	0,75
15	1,00	0,80	1,50	1,05	1,05	0,00
16	1,00	0,80	1,50	1,05	1,05	0,75
17	1,00	0,80	0,00	1,50	0,00	0,00
18	1,00	0,80	0,00	1,50	0,00	0,75
19	1,00	0,80	0,00	1,50	1,05	0,00
20	1,00	0,80	0,00	1,50	1,05	0,75
21	1,00	0,80	1,05	0,00	0,00	0,00
22	1,00	0,80	1,05	0,00	0,00	0,75
23	1,00	0,80	1,05	0,00	1,05	0,00

SLU: Non Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche

IdComb	CC 01 Carico Permanente	CC 02 Permanenti NON Strutturali	CC 03 Abitazioni	CC 04 Scuole	CC 05 Autorimessa <= 30kN	CC 06 Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.
24	1,00	0,80	1,05	0,00	1,05	0,75
25	1,00	0,80	1,05	1,50	0,00	0,00
26	1,00	0,80	1,05	1,50	0,00	0,75
27	1,00	0,80	1,05	1,50	1,05	0,00
28	1,00	0,80	1,05	1,50	1,05	0,75
29	1,00	0,80	0,00	0,00	1,50	0,00
30	1,00	0,80	0,00	0,00	1,50	0,75
31	1,00	0,80	0,00	1,05	1,50	0,00
32	1,00	0,80	0,00	1,05	1,50	0,75
33	1,00	0,80	1,05	0,00	1,50	0,00
34	1,00	0,80	1,05	0,00	1,50	0,75
35	1,00	0,80	1,05	1,05	0,00	0,00
36	1,00	0,80	1,05	1,05	0,00	0,75
37	1,00	0,80	1,05	1,05	1,50	0,00
38	1,00	0,80	1,05	1,05	1,50	0,75
39	1,00	0,80	0,00	0,00	0,00	1,50
40	1,00	0,80	0,00	0,00	1,05	1,50
41	1,00	0,80	0,00	1,05	0,00	1,50
42	1,00	0,80	0,00	1,05	1,05	1,50
43	1,00	0,80	1,05	0,00	0,00	1,50
44	1,00	0,80	1,05	0,00	1,05	1,50
45	1,00	0,80	1,05	1,05	0,00	1,50
46	1,00	0,80	1,05	1,05	1,05	0,00
47	1,00	0,80	1,05	1,05	1,05	1,50
48	1,30	0,80	0,00	0,00	0,00	0,00
49	1,30	0,80	0,00	0,00	0,00	0,75
50	1,30	0,80	0,00	0,00	1,05	0,00
51	1,30	0,80	0,00	0,00	1,05	0,75
52	1,30	0,80	0,00	1,05	0,00	0,00
53	1,30	0,80	0,00	1,05	0,00	0,75
54	1,30	0,80	0,00	1,05	1,05	0,00
55	1,30	0,80	0,00	1,05	1,05	0,75
56	1,30	0,80	1,50	0,00	0,00	0,00
57	1,30	0,80	1,50	0,00	0,00	0,75
58	1,30	0,80	1,50	0,00	1,05	0,00
59	1,30	0,80	1,50	0,00	1,05	0,75
60	1,30	0,80	1,50	1,05	0,00	0,00
61	1,30	0,80	1,50	1,05	0,00	0,75
62	1,30	0,80	1,50	1,05	1,05	0,00
63	1,30	0,80	1,50	1,05	1,05	0,75
64	1,30	0,80	0,00	1,50	0,00	0,00
65	1,30	0,80	0,00	1,50	0,00	0,75
66	1,30	0,80	0,00	1,50	1,05	0,00
67	1,30	0,80	0,00	1,50	1,05	0,75
68	1,30	0,80	1,05	0,00	0,00	0,00
69	1,30	0,80	1,05	0,00	0,00	0,75
70	1,30	0,80	1,05	0,00	1,05	0,00
71	1,30	0,80	1,05	0,00	1,05	0,75
72	1,30	0,80	1,05	1,50	0,00	0,00
73	1,30	0,80	1,05	1,50	0,00	0,75
74	1,30	0,80	1,05	1,50	1,05	0,00
75	1,30	0,80	1,05	1,50	1,05	0,75
76	1,30	0,80	0,00	0,00	1,50	0,00
77	1,30	0,80	0,00	0,00	1,50	0,75
78	1,30	0,80	0,00	1,05	1,50	0,00
79	1,30	0,80	0,00	1,05	1,50	0,75
80	1,30	0,80	1,05	0,00	1,50	0,00
81	1,30	0,80	1,05	0,00	1,50	0,75
82	1,30	0,80	1,05	1,05	0,00	0,00
83	1,30	0,80	1,05	1,05	0,00	0,75
84	1,30	0,80	1,05	1,05	1,50	0,00
85	1,30	0,80	1,05	1,05	1,50	0,75
86	1,30	0,80	0,00	0,00	0,00	1,50
87	1,30	0,80	0,00	0,00	1,05	1,50
88	1,30	0,80	0,00	1,05	0,00	1,50
89	1,30	0,80	0,00	1,05	1,05	1,50
90	1,30	0,80	1,05	0,00	0,00	1,50
91	1,30	0,80	1,05	0,00	1,05	1,50
92	1,30	0,80	1,05	1,05	0,00	1,50
93	1,30	0,80	1,05	1,05	1,05	0,00
94	1,30	0,80	1,05	1,05	1,05	1,50
95	1,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
96	1,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,75

SLU: Non Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche

IdComb	CC 01 Carico Permanente	CC 02 Permanenti NON Strutturali	CC 03 Abitazioni	CC 04 Scuole	CC 05 Autorimessa <= 30kN	CC 06 Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.
97	1,00	1,50	0,00	0,00	1,05	0,00
98	1,00	1,50	0,00	0,00	1,05	0,75
99	1,00	1,50	0,00	1,05	0,00	0,00
100	1,00	1,50	0,00	1,05	0,00	0,75
101	1,00	1,50	0,00	1,05	1,05	0,00
102	1,00	1,50	0,00	1,05	1,05	0,75
103	1,00	1,50	1,50	0,00	0,00	0,00
104	1,00	1,50	1,50	0,00	0,00	0,75
105	1,00	1,50	1,50	0,00	1,05	0,00
106	1,00	1,50	1,50	0,00	1,05	0,75
107	1,00	1,50	1,50	1,05	0,00	0,00
108	1,00	1,50	1,50	1,05	0,00	0,75
109	1,00	1,50	1,50	1,05	1,05	0,00
110	1,00	1,50	1,50	1,05	1,05	0,75
111	1,00	1,50	0,00	1,50	0,00	0,00
112	1,00	1,50	0,00	1,50	0,00	0,75
113	1,00	1,50	0,00	1,50	1,05	0,00
114	1,00	1,50	0,00	1,50	1,05	0,75
115	1,00	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00
116	1,00	1,50	1,05	0,00	0,00	0,75
117	1,00	1,50	1,05	0,00	1,05	0,00
118	1,00	1,50	1,05	0,00	1,05	0,75
119	1,00	1,50	1,05	1,50	0,00	0,00
120	1,00	1,50	1,05	1,50	0,00	0,75
121	1,00	1,50	1,05	1,50	1,05	0,00
122	1,00	1,50	1,05	1,50	1,05	0,75
123	1,00	1,50	0,00	0,00	1,50	0,00
124	1,00	1,50	0,00	0,00	1,50	0,75
125	1,00	1,50	0,00	1,05	1,50	0,00
126	1,00	1,50	0,00	1,05	1,50	0,75
127	1,00	1,50	1,05	0,00	1,50	0,00
128	1,00	1,50	1,05	0,00	1,50	0,75
129	1,00	1,50	1,05	1,05	0,00	0,00
130	1,00	1,50	1,05	1,05	0,00	0,75
131	1,00	1,50	1,05	1,05	1,50	0,00
132	1,00	1,50	1,05	1,05	1,50	0,75
133	1,00	1,50	0,00	0,00	0,00	1,50
134	1,00	1,50	0,00	0,00	1,05	1,50
135	1,00	1,50	0,00	1,05	0,00	1,50
136	1,00	1,50	0,00	1,05	1,05	1,50
137	1,00	1,50	1,05	0,00	0,00	1,50
138	1,00	1,50	1,05	0,00	1,05	1,50
139	1,00	1,50	1,05	1,05	0,00	1,50
140	1,00	1,50	1,05	1,05	1,05	0,00
141	1,00	1,50	1,05	1,05	1,05	1,50
142	1,30	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
143	1,30	1,50	0,00	0,00	0,00	0,75
144	1,30	1,50	0,00	0,00	1,05	0,00
145	1,30	1,50	0,00	0,00	1,05	0,75
146	1,30	1,50	0,00	1,05	0,00	0,00
147	1,30	1,50	0,00	1,05	0,00	0,75
148	1,30	1,50	0,00	1,05	1,05	0,00
149	1,30	1,50	0,00	1,05	1,05	0,75
150	1,30	1,50	1,50	0,00	0,00	0,00
151	1,30	1,50	1,50	0,00	0,00	0,75
152	1,30	1,50	1,50	0,00	1,05	0,00
153	1,30	1,50	1,50	0,00	1,05	0,75
154	1,30	1,50	1,50	1,05	0,00	0,00
155	1,30	1,50	1,50	1,05	0,00	0,75
156	1,30	1,50	1,50	1,05	1,05	0,00
157	1,30	1,50	1,50	1,05	1,05	0,75
158	1,30	1,50	0,00	1,50	0,00	0,00
159	1,30	1,50	0,00	1,50	0,00	0,75
160	1,30	1,50	0,00	1,50	1,05	0,00
161	1,30	1,50	0,00	1,50	1,05	0,75
162	1,30	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00
163	1,30	1,50	1,05	0,00	0,00	0,75
164	1,30	1,50	1,05	0,00	1,05	0,00
165	1,30	1,50	1,05	0,00	1,05	0,75
166	1,30	1,50	1,05	1,50	0,00	0,00
167	1,30	1,50	1,05	1,50	0,00	0,75
168	1,30	1,50	1,05	1,50	1,05	0,00
169	1,30	1,50	1,05	1,50	1,05	0,75

SLU: Non Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche						
IdComb	CC 01 Carico Permanente	CC 02 Permanenti NON Strutturali	CC 03 Abitazioni	CC 04 Scuole	CC 05 Autorimessa <= 30kN	CC 06 Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.
170	1,30	1,50	0,00	0,00	1,50	0,00
171	1,30	1,50	0,00	0,00	1,50	0,75
172	1,30	1,50	0,00	1,05	1,50	0,00
173	1,30	1,50	0,00	1,05	1,50	0,75
174	1,30	1,50	1,05	0,00	1,50	0,00
175	1,30	1,50	1,05	0,00	1,50	0,75
176	1,30	1,50	1,05	1,05	0,00	0,00
177	1,30	1,50	1,05	1,05	0,00	0,75
178	1,30	1,50	1,05	1,05	1,50	0,00
179	1,30	1,50	1,05	1,05	1,50	0,75
180	1,30	1,50	0,00	0,00	0,00	1,50
181	1,30	1,50	0,00	0,00	1,05	1,50
182	1,30	1,50	0,00	1,05	0,00	1,50
183	1,30	1,50	0,00	1,05	1,05	1,50
184	1,30	1,50	1,05	0,00	0,00	1,50
185	1,30	1,50	1,05	0,00	1,05	1,50
186	1,30	1,50	1,05	1,05	0,00	1,50
187	1,30	1,50	1,05	1,05	1,05	0,00
188	1,30	1,50	1,05	1,05	1,05	1,50

LEGENDA:

IdComb
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= Abitazioni
 CC 04= Scuole
 CC 05= Autorimessa <= 30kN
 CC 06= Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.

SLU: Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche

SLU: Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche						
IdComb	CC 01 Carico Permanente	CC 02 Permanenti NON Strutturali	CC 03 Abitazioni	CC 04 Scuole	CC 05 Autorimessa <= 30kN	CC 06 Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.
01	1,00	1,00	0,30	0,60	0,60	0,00

LEGENDA:

IdComb
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= Abitazioni
 CC 04= Scuole
 CC 05= Autorimessa <= 30kN
 CC 06= Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.

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:

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

con α effetto totale dell'azione sismica, α_i , α_{ii} e α_{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 α'_p sollecitazione dovuta alla combinazione delle condizioni statiche e α sollecitazione dovuta al sisma; in particolare α_{x_i} , α_{y_i} , α_{z_i} , α_{ex_i} , α_{ey_i} sono rispettivamente le sollecitazioni dovute al sisma agente in direzione x, in direzioni y, in direzione z, per eccentricità accidentale positiva in direzione x e per eccentricità accidentale positiva in direzione y)

1) $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot (\alpha_y + \alpha_{ey}) + 0,3 \cdot \alpha_{z_i}$	2) $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot (\alpha_y + \alpha_{ey}) + 0,3 \cdot \alpha_{z_i}$
3) $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot (\alpha_y + \alpha_{ey}) - 0,3 \cdot \alpha_{z_i}$	4) $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot (\alpha_y + \alpha_{ey}) - 0,3 \cdot \alpha_{z_i}$
5) $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot (\alpha_y - \alpha_{ey}) + 0,3 \cdot \alpha_{z_i}$	6) $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot (\alpha_y - \alpha_{ey}) + 0,3 \cdot \alpha_{z_i}$
7) $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot (\alpha_y - \alpha_{ey}) - 0,3 \cdot \alpha_{z_i}$	8) $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot (\alpha_y - \alpha_{ey}) - 0,3 \cdot \alpha_{z_i}$
9) $\alpha'_p + (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot (\alpha_y + \alpha_{ey}) + 0,3 \cdot \alpha_{z_i}$	10) $\alpha'_p + (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot (\alpha_y + \alpha_{ey}) + 0,3 \cdot \alpha_{z_i}$
11) $\alpha'_p + (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot (\alpha_y + \alpha_{ey}) - 0,3 \cdot \alpha_{z_i}$	12) $\alpha'_p + (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot (\alpha_y + \alpha_{ey}) - 0,3 \cdot \alpha_{z_i}$
13) $\alpha'_p + (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot (\alpha_y - \alpha_{ey}) + 0,3 \cdot \alpha_{z_i}$	14) $\alpha'_p + (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot (\alpha_y - \alpha_{ey}) + 0,3 \cdot \alpha_{z_i}$
15) $\alpha'_p + (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot (\alpha_y - \alpha_{ey}) - 0,3 \cdot \alpha_{z_i}$	16) $\alpha'_p + (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot (\alpha_y - \alpha_{ey}) - 0,3 \cdot \alpha_{z_i}$
17) $\alpha'_p + (\alpha_y + \alpha_{ey}) + 0,3 \cdot (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot \alpha_{z_i}$	18) $\alpha'_p + (\alpha_y + \alpha_{ey}) - 0,3 \cdot (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot \alpha_{z_i}$
19) $\alpha'_p + (\alpha_y + \alpha_{ey}) + 0,3 \cdot (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot \alpha_{z_i}$	20) $\alpha'_p + (\alpha_y + \alpha_{ey}) - 0,3 \cdot (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot \alpha_{z_i}$
21) $\alpha'_p + (\alpha_y + \alpha_{ey}) + 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot \alpha_{z_i}$	22) $\alpha'_p + (\alpha_y + \alpha_{ey}) - 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot \alpha_{z_i}$
23) $\alpha'_p + (\alpha_y + \alpha_{ey}) + 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot \alpha_{z_i}$	24) $\alpha'_p + (\alpha_y + \alpha_{ey}) - 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot \alpha_{z_i}$
25) $\alpha'_p + (\alpha_y - \alpha_{ey}) + 0,3 \cdot (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot \alpha_{z_i}$	26) $\alpha'_p + (\alpha_y - \alpha_{ey}) - 0,3 \cdot (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot \alpha_{z_i}$
27) $\alpha'_p + (\alpha_y - \alpha_{ey}) + 0,3 \cdot (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot \alpha_{z_i}$	28) $\alpha'_p + (\alpha_y - \alpha_{ey}) - 0,3 \cdot (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot \alpha_{z_i}$
29) $\alpha'_p + (\alpha_y - \alpha_{ey}) + 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot \alpha_{z_i}$	30) $\alpha'_p + (\alpha_y - \alpha_{ey}) - 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot \alpha_{z_i}$
31) $\alpha'_p + (\alpha_y - \alpha_{ey}) + 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot \alpha_{z_i}$	32) $\alpha'_p + (\alpha_y - \alpha_{ey}) - 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot \alpha_{z_i}$
33) $\alpha'_p + \alpha_z + 0,3 \cdot (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot (\alpha_y + \alpha_{ey})$	34) $\alpha'_p + \alpha_z - 0,3 \cdot (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot (\alpha_y + \alpha_{ey})$

35) $\alpha'_p + \alpha_z + 0,3 \cdot (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot (\alpha_y + \alpha_{ey})$;	36) $\alpha'_p + \alpha_z - 0,3 \cdot (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot (\alpha_y + \alpha_{ey})$;
37) $\alpha'_p + \alpha_z + 0,3 \cdot (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot (\alpha_y - \alpha_{ey})$;	38) $\alpha'_p + \alpha_z - 0,3 \cdot (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot (\alpha_y - \alpha_{ey})$;
39) $\alpha'_p + \alpha_z + 0,3 \cdot (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot (\alpha_y - \alpha_{ey})$;	40) $\alpha'_p + \alpha_z - 0,3 \cdot (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot (\alpha_y - \alpha_{ey})$;
41) $\alpha'_p + \alpha_z + 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot (\alpha_y + \alpha_{ey})$;	42) $\alpha'_p + \alpha_z - 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot (\alpha_y + \alpha_{ey})$;
43) $\alpha'_p + \alpha_z + 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot (\alpha_y + \alpha_{ey})$;	44) $\alpha'_p + \alpha_z - 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot (\alpha_y + \alpha_{ey})$;
45) $\alpha'_p + \alpha_z + 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot (\alpha_y - \alpha_{ey})$;	46) $\alpha'_p + \alpha_z - 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot (\alpha_y - \alpha_{ey})$;
47) $\alpha'_p + \alpha_z + 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot (\alpha_y - \alpha_{ey})$;	48) $\alpha'_p + \alpha_z - 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot (\alpha_y - \alpha_{ey})$.

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)

SERVIZIO(SLE): Caratteristica(RARA)						
IdComb	CC 01 Carico Permanente	CC 02 Permanenti NON Strutturali	CC 03 Abitazioni	CC 04 Scuole	CC 05 Autorimessa <= 30kN	CC 06 Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.
01	1,00	1,00	1,00	0,70	0,70	0,50
02	1,00	1,00	0,70	1,00	0,70	0,50
03	1,00	1,00	0,70	0,70	1,00	0,50
04	1,00	1,00	0,70	0,70	0,70	1,00

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= Abitazioni
 CC 04= Scuole
 CC 05= Autorimessa <= 30kN
 CC 06= Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.

SERVIZIO(SLE): Frequente

SERVIZIO(SLE): Frequente						
IdComb	CC 01 Carico Permanente	CC 02 Permanenti NON Strutturali	CC 03 Abitazioni	CC 04 Scuole	CC 05 Autorimessa <= 30kN	CC 06 Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.
01	1,00	1,00	0,50	0,60	0,60	0,00
02	1,00	1,00	0,30	0,70	0,60	0,00
03	1,00	1,00	0,30	0,60	0,70	0,00
04	1,00	1,00	0,30	0,60	0,60	0,20
05	1,00	1,00	0,30	0,60	0,60	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= Abitazioni
 CC 04= Scuole
 CC 05= Autorimessa <= 30kN
 CC 06= Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.

SERVIZIO(SLE): Quasi permanente

SERVIZIO(SLE): Quasi permanente						
IdComb	CC 01 Carico Permanente	CC 02 Permanenti NON Strutturali	CC 03 Abitazioni	CC 04 Scuole	CC 05 Autorimessa <= 30kN	CC 06 Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.
01	1,00	1,00	0,30	0,60	0,60	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= Abitazioni
 CC 04= Scuole
 CC 05= Autorimessa <= 30kN
 CC 06= Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.

DATI GENERALI ANALISI SISMICA

Dati generali analisi sismica											
Ang	NV	CD	MP	Dir	TS	EcA	ItTmp	C.S.T.	RP	RH	ξ
[°]											[%]

Dati generali analisi sismica											
Ang	NV	CD	MP	Dir	TS	EcA	IrTmp	C.S.T.	RP	RH	ξ
[°]				X	[T +C]						[%]
0	15	B	ca	Y	[T +C]	S	S	C	NO	SI	5

LEGENDA:

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

DATI GENERALI ANALISI SISMICA - FATTORI DI COMPORTAMENTO

Fattori di comportamento						
Dir	q'	q	q0	K _R	α _u /α ₁	k _w
X	-	3,150	3,150	1,00	1,05	-
Y	-	3,150	3,150	1,00	1,05	-
Z	-	1,500	-	-	-	-

LEGENDA:

q'	Fattore di riduzione dello spettro di risposta sismico allo SLU ridotto (Fattore di comportamento ridotto - relazione C7.3.1 circolare NTC)
q	Fattore di riduzione dello spettro di risposta sismico allo SLU (Fattore di comportamento).
q0	Valore di base (comprensivo di k _w).
K_R	Fattore riduttivo funzione della regolarità in altezza : pari ad 1 per costruzioni regolari in altezza, 0,8 per costruzioni non regolari in altezza, e 0,75 per costruzioni in muratura esistenti non regolari in altezza (§ C8.5.5.1)..
α_u/α₁	Rapporto di sovraresistenza.
k_w	Fattore di riduzione di q ₀ .

Stato Limite	T _r	a _g /g	Amplif. Stratigrafica		F ₀	F _v	T [*] _c	T _B	T _c	T _D
	[t]		S _s	C _c			[s]	[s]	[s]	[s]
SLO	45	0,1270	1,910	1,556	2,346	0,815	0,304	0,151	0,402	1,864
SLD	75	0,1390	1,611	1,527	2,364	0,934	0,321	0,148	0,523	1,944
SLV	712	0,3780	1,617	1,440	2,425	1,583	0,384	0,188	0,543	2,536
SLC	1462	0,4230	1,381	1,410	2,452	1,829	0,410	0,192	0,666	2,824

LEGENDA:

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

CI Ed	V _N	V _R	Lat.	Long.	Q _g	C _{Top}	S _T
	[t]	[t]	[°ssdc]	[°ssdc]	[m]		
3	50	75	38.690278	16.547778	8	T1	1,00

LEGENDA:

CI Ed	Classe dell'edificio
V_N	Vita nominale ([t] = anni).
V_R	Periodo di riferimento. [t] = anni.
Lat.	Latitudine geografica del sito.
Long.	Longitudine geografica del sito.
Q_g	Altitudine geografica del sito.
C_{Top}	Categoria topografica (Vedi NOTE).

CI Ed	V _N	V _R	Lat.	Long.	Q _g	CTop	S _T
	[t]	[t]	[°ssdc]	[°ssdc]	[m]		

S_T Coefficiente di amplificazione topografica.

NOTE [-] = Parametro non significativo per il tipo di calcolo effettuato.

Categoria topografica.

T1: Superficie pianeggiante, pendii e rilievi isolati con inclinazione media $i \leq 15^\circ$.

T2: Pendii con inclinazione media $i > 15^\circ$.

T3: Rilievi con larghezza in cresta molto minore che alla base e inclinazione media $15^\circ \leq i \leq 30^\circ$.

T4: Rilievi con larghezza in cresta molto minore che alla base e inclinazione media $i > 30^\circ$.

PRINCIPALI ELEMENTI ANALISI SISMICA

Dir	M _{Str}	M _{SLU}	M _{Ecc,SLU}	M _{SLD}	M _{Ecc,SLD}	%T.M _{Ecc}	ΣV _{Ed,SLU}
	[N·s ² /m]	[N·s ² /m]	[N·s ² /m]	[N·s ² /m]	[N·s ² /m]	[%]	[N]
X	296 991	119 669	118 030	119 669	118 030	98,63	600 890
Y	296 991	119 669	118 964	119 669	118 964	99,41	561 451
Z	296 991	0	0	0	0	100,00	0

LEGENDA:

Dir Direzione del sisma.

M_{Str} Massa complessiva della struttura.

M_{SLU} Massa eccitabile allo SLU.

M_{Ecc,SLU} Massa Eccitata dal sisma allo SLU.

M_{SLD} Massa eccitabile della struttura allo SLD, nelle direzioni X, Y, Z.

M_{Ecc,SLD} Massa Eccitata dal sisma allo SLD.

%T.M_{Ecc} Percentuale Totale di Masse Eccitate dal sisma.

ΣV_{Ed,SLU} Tagliante totale, alla base, per sisma allo SLU.

RIEPILOGO MODI DI VIBRAZIONE MODI DI VIBRAZIONE N.15

Sptr	T	a _{g,o}	a _{g,v}	Γ	CM	%M.M	M _{Ecc}
	[s]	[m/s ²]	[m/s ²]			[%]	[N·s ² /m]
Modo Vibrazione n. 1							
SLU-X	0,178	4,692	0,000	9,219	0,0074	0,07	85
SLU-Y	0,178	4,692	0,000	-342,289	-0,2738	97,91	117 162
SLU-Z	0,000	0,000	2,420	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,178	5,193	0,000	9,219	0,0074	0,07	85
SLD-Y	0,178	5,193	0,000	-342,289	-0,2738	97,91	117 162
SLD-Z	0,000	0,000	0,539	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	5,193	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	5,193	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	2,420	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 2							
SLU-X	0,133	5,021	0,000	-279,769	-0,1250	65,41	78 271
SLU-Y	0,133	5,021	0,000	-9,357	-0,0042	0,07	88
SLU-Z	0,000	0,000	2,420	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,133	4,885	0,000	-279,769	-0,1250	65,41	78 271
SLD-Y	0,133	4,885	0,000	-9,357	-0,0042	0,07	88
SLD-Z	0,000	0,000	0,539	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	4,885	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	4,885	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	2,420	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 3							
SLU-X	0,139	4,976	0,000	198,403	0,0971	32,89	39 364
SLU-Y	0,139	4,976	0,000	2,552	0,0012	0,01	7
SLU-Z	0,000	0,000	2,420	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,139	5,011	0,000	198,403	0,0971	32,89	39 364
SLD-Y	0,139	5,011	0,000	2,552	0,0012	0,01	7
SLD-Z	0,000	0,000	0,539	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	5,011	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	5,011	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	2,420	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 4							
SLU-X	0,065	5,522	0,000	-3,687	-0,0004	0,01	14
SLU-Y	0,065	5,522	0,000	-26,101	-0,0028	0,57	681
SLU-Z	0,000	0,000	2,420	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,065	3,505	0,000	-3,687	-0,0004	0,01	14
SLD-Y	0,065	3,505	0,000	-26,101	-0,0028	0,57	681
SLD-Z	0,000	0,000	0,539	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	3,505	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	3,505	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	2,420	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 5							
SLU-X	0,023	5,824	0,000	0,658	0,0000	0,00	0
SLU-Y	0,023	5,824	0,000	19,290	0,0003	0,31	372
SLU-Z	0,000	0,000	2,420	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,023	2,671	0,000	0,658	0,0000	0,00	0
SLD-Y	0,023	2,671	0,000	19,290	0,0003	0,31	372
SLD-Z	0,000	0,000	0,539	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	2,671	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	2,671	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	2,420	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 6							
SLU-X	0,024	5,823	0,000	0,979	0,0000	0,00	1
SLU-Y	0,024	5,823	0,000	-18,718	-0,0003	0,29	350
SLU-Z	0,000	0,000	2,420	0,000	0,0000	0,00	0

Sptr	T	a _{g,o}	a _{g,v}	Γ	CM	%M.M	M _{Ecc}
SLD-X	0,024	2,675	0,000	0,979	0,0000	0,00	1
SLD-Y	0,024	2,675	0,000	-18,718	-0,0003	0,29	350
SLD-Z	0,000	0,000	0,539	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	2,675	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	2,675	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	2,420	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 7							
SLU-X	0,029	5,782	0,000	-1,803	0,0000	0,00	3
SLU-Y	0,029	5,782	0,000	-9,883	-0,0002	0,08	98
SLU-Z	0,000	0,000	2,420	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,029	2,787	0,000	-1,803	0,0000	0,00	3
SLD-Y	0,029	2,787	0,000	-9,883	-0,0002	0,08	98
SLD-Z	0,000	0,000	0,539	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	2,787	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	2,787	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	2,420	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 8							
SLU-X	0,028	5,791	0,000	-3,132	-0,0001	0,01	10
SLU-Y	0,028	5,791	0,000	9,062	0,0002	0,07	82
SLU-Z	0,000	0,000	2,420	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,028	2,762	0,000	-3,132	-0,0001	0,01	10
SLD-Y	0,028	2,762	0,000	9,062	0,0002	0,07	82
SLD-Z	0,000	0,000	0,539	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	2,762	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	2,762	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	2,420	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 9							
SLU-X	0,060	5,554	0,000	-7,870	-0,0007	0,05	62
SLU-Y	0,060	5,554	0,000	8,986	0,0008	0,07	81
SLU-Z	0,000	0,000	2,420	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,060	3,416	0,000	-7,870	-0,0007	0,05	62
SLD-Y	0,060	3,416	0,000	8,986	0,0008	0,07	81
SLD-Z	0,000	0,000	0,539	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	3,416	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	3,416	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	2,420	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 10							
SLU-X	0,034	5,746	0,000	7,623	0,0002	0,05	58
SLU-Y	0,034	5,746	0,000	3,148	0,0001	0,01	10
SLU-Z	0,000	0,000	2,420	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,034	2,887	0,000	7,623	0,0002	0,05	58
SLD-Y	0,034	2,887	0,000	3,148	0,0001	0,01	10
SLD-Z	0,000	0,000	0,539	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	2,887	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	2,887	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	2,420	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 11							
SLU-X	0,035	5,737	0,000	7,536	0,0002	0,05	57
SLU-Y	0,035	5,737	0,000	-1,729	-0,0001	0,00	3
SLU-Z	0,000	0,000	2,420	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,035	2,911	0,000	7,536	0,0002	0,05	57
SLD-Y	0,035	2,911	0,000	-1,729	-0,0001	0,00	3
SLD-Z	0,000	0,000	0,539	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	2,911	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	2,911	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	2,420	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 12							
SLU-X	0,032	5,763	0,000	-6,401	-0,0002	0,03	41
SLU-Y	0,032	5,763	0,000	0,695	0,0000	0,00	0
SLU-Z	0,000	0,000	2,420	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,032	2,840	0,000	-6,401	-0,0002	0,03	41
SLD-Y	0,032	2,840	0,000	0,695	0,0000	0,00	0
SLD-Z	0,000	0,000	0,539	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	2,840	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	2,840	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	2,420	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 13							
SLU-X	0,027	5,795	0,000	6,120	0,0001	0,03	37
SLU-Y	0,027	5,795	0,000	0,774	0,0000	0,00	1
SLU-Z	0,000	0,000	2,420	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,027	2,752	0,000	6,120	0,0001	0,03	37
SLD-Y	0,027	2,752	0,000	0,774	0,0000	0,00	1
SLD-Z	0,000	0,000	0,539	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	2,752	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	2,752	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	2,420	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 14							
SLU-X	0,030	5,775	0,000	-0,532	0,0000	0,00	0
SLU-Y	0,030	5,775	0,000	-5,309	-0,0001	0,02	28
SLU-Z	0,000	0,000	2,420	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,030	2,807	0,000	-0,532	0,0000	0,00	0
SLD-Y	0,030	2,807	0,000	-5,309	-0,0001	0,02	28
SLD-Z	0,000	0,000	0,539	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	2,807	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	2,807	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	2,420	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 15							

Sptr	T	a _{g,o}	a _{g,v}	Γ	CM	%M.M	M _{Ecc}
SLU-X	0,034	5,748	0,000	-5,172	-0,0001	0,02	27
SLU-Y	0,034	5,748	0,000	1,223	0,0000	0,00	1
SLU-Z	0,000	0,000	2,420	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,034	2,881	0,000	-5,172	-0,0001	0,02	27
SLD-Y	0,034	2,881	0,000	1,223	0,0000	0,00	1
SLD-Z	0,000	0,000	0,539	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	2,881	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	2,881	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	2,420	-	-	-	-

LEGENDA:

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

LIVELLI O PIANI

Livelli o piani														
IdLv	Descrizione	ZLv	HLv	Qex,lv	PR	RdTmp	Massa del piano			Dir	Gst	GSLU	GSLD	RSLU
		[m]	[m]	[m]					MLStr [N·s²/m]		MLSLU [N·s²/m]	MLSLD [N·s²/m]	[m]	[m]
01	Piano Terra	0,00	3,53	3,53	NO	NO	128 211	117 526	117 526	X Y	6,82 3,96	6,82 3,92	6,82 3,92	6,83 3,88
02	Fondazione	0,00		0,00	NO	NO	168 838	155 795	155 795	X Y	6,81 3,74	6,81 3,74	6,81 3,74	- -

LEGENDA:

Id_{Lv}	Numero identificativo del livello o piano.
Z_{Lv}	Quota di calpestio del livello o piano, relativa al sistema di riferimento globale X, Y, Z.
H_{Lv}	Altezza del livello o piano.
Q_{ex,lv}	Quota dell'estradosso dell'impalcato del livello o piano.
PR	Indica se l'impalcato (orizzontale) è considerato rigido nel calcolo: [SI] = Piano Rigido - [NO] = Piano non Rigido. In alternativa vedere tabella "Solai e Balconi" in quanto il comportamento rigido potrebbe essere stato assegnato ai singoli solai del livello.
Rd_{Tmp}	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.
M_{L,Str}	Massa del piano valutata in condizioni statiche.
M_{L,SLU}	Massa del piano valutata allo SLU.
M_{L,SLD}	Massa del piano valutata allo SLD.
G_{st}	Coordinate del baricentro delle masse, valutate in condizioni statiche.
G_{SLU}	Coordinate del baricentro delle masse, valutate per SLU.
G_{SLD}	Coordinate del baricentro delle masse, valutate per SLD.
R_{SLU}	Coordinate del baricentro delle rigidezze, valutate per SLU.

GEOMETRIA - COPRIFERRI ELEMENTI CA

GEOMETRIA - COPRIFERRI ELEMENTI CA		
Elementi	C	Note
	[mm]	
Travi	35	(1)
Pilastri	35	(1)
Solette	30	(2)
Platee	30	(2)
Solai	25	(1)
Setti	30	(1)

LEGENDA:

Elementi	Elementi in CA presenti nella struttura.
C	Valore del copriferro utilizzato ai fini della protezione delle armature dalla corrosione, da intendersi come lo spessore dello strato di calcestruzzo compreso tra il filo esterno della staffa ed il corrispondente bordo della sezione.
Note	(1) = il copriferro va inteso come lo spessore dello strato di calcestruzzo compreso tra il bordo della sezione dell'elemento ed il bordo esterno dell'armatura più esterna; (2) = il copriferro va inteso come lo spessore dello strato di calcestruzzo compreso tra il bordo della sezione dell'elemento e l'asse dell'armatura più esterna che lavora a flessione. Per le pareti, solette e platee, l'armatura principale e secondaria è ipotizzata come disposta sullo stesso livello; (3) = il copriferro va inteso come lo spessore dello strato di calcestruzzo compreso tra il bordo della sezione dell'elemento ed il bordo esterno dell'armatura più esterna che lavora a flessione. Per le pareti, solette e platee si assume che l'armatura secondaria sia disposta esternamente all'armatura principale.

NODI

Nodi								
Id _{Nd}	Dir	X, Y, Z	Vincolo Esterno			Cedimenti Impressi		Clc Fnd
			V. ex	R _s	R _θ	S	Θ	
		[m]		[N/cm]	[N·m/rad]	[cm]	[rad]	
00001	X	0,16	nessuno	-	-	-	-	NO

IdNd	Dir	X, Y, Z	Vincolo Esterno			Cedimenti Impressi		Clc Fnd
			V. ex	R _s	R _θ	S	Θ	
		[m]		[N/cm]	[N-m/rad]	[cm]	[rad]	
	Y	-0,68		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00002	X	12,97	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-0,66		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00003	X	7,96	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-0,83		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00004	X	5,41	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-0,83		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00005	X	7,96	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	2,21		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00006	X	13,31	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	2,34		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00007	X	5,56	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	5,42		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00008	X	7,72	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	5,42		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00009	X	5,41	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	2,21		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00010	X	0,15	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	2,36		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00011	X	5,96	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	5,42		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00012	X	4,76	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	5,42		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00013	X	8,92	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	5,42		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00014	X	7,72	Platea	infinita	-	-	-	SI
	Y	5,42		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00015	X	8,92	Platea	infinita	-	-	-	SI
	Y	5,42		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00016	X	4,76	Platea	infinita	-	-	-	SI
	Y	5,42		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00017	X	5,96	Platea	infinita	-	-	-	SI
	Y	5,42		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00018	X	5,03	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	8,40		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00019	X	0,03	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	8,40		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00020	X	14,12	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	8,40		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00021	X	8,64	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	8,40		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00022	X	0,16	Platea	infinita	-	-	-	SI
	Y	-0,68		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00023	X	0,15	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	6,62		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00024	X	0,15	Platea	infinita	-	-	-	SI
	Y	6,62		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00025	X	13,79	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	6,61		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00026	X	13,79	Platea	infinita	-	-	-	SI
	Y	6,61		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00027	X	13,31	Platea	infinita	-	-	-	SI
	Y	2,34		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00028	X	12,97	Platea	infinita	-	-	-	SI
	Y	-0,66		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	

IdNd	Dir	X, Y, Z	Vincolo Esterno			Cedimenti Impresi		Clc Fnd
			V. ex	R _s	R _θ	S	Θ	
		[m]		[N/cm]	[N-m/rad]	[cm]	[rad]	
00029	X	0,15	Platea	infinita	-	-	-	SI
	Y	2,36		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00030	X	4,76	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	6,77		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00031	X	4,76	Platea	infinita	-	-	-	SI
	Y	6,77		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00032	X	8,92	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	6,77		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00033	X	8,92	Platea	infinita	-	-	-	SI
	Y	6,77		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00034	X	5,41	Platea	infinita	-	-	-	SI
	Y	-0,83		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00035	X	5,41	Platea	infinita	-	-	-	SI
	Y	2,21		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00036	X	7,96	Platea	infinita	-	-	-	SI
	Y	2,21		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00037	X	14,15	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	8,42		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00038	X	13,09	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	-0,98		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00039	X	0,00	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	-0,98		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00040	X	0,01	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	8,42		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00041	X	7,96	Platea	infinita	-	-	-	SI
	Y	-0,83		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00042	X	0,72	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	6,77		-	-	-	-	
	Z	3,23		-	-	-	-	
00043	X	1,13	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	6,77		-	-	-	-	
	Z	3,23		-	-	-	-	
00044	X	1,55	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	6,77		-	-	-	-	
	Z	3,23		-	-	-	-	
00045	X	1,96	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	6,77		-	-	-	-	
	Z	3,23		-	-	-	-	
00046	X	2,38	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	6,77		-	-	-	-	
	Z	3,23		-	-	-	-	
00047	X	2,79	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	6,77		-	-	-	-	
	Z	3,23		-	-	-	-	
00048	X	3,21	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	6,77		-	-	-	-	
	Z	3,23		-	-	-	-	
00049	X	3,63	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	6,77		-	-	-	-	
	Z	3,23		-	-	-	-	
00050	X	4,04	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	6,77		-	-	-	-	
	Z	3,23		-	-	-	-	
00051	X	8,19	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	8,40		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00052	X	7,74	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	8,40		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00053	X	7,29	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	8,40		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00054	X	6,84	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	8,40		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00055	X	6,39	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	8,40		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00056	X	5,94	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	8,40		-	-	-	-	

IdNd	Dir	X, Y, Z	Vincolo Esterno			Cedimenti Impresi		Clc Fnd
			V. ex	R _s	R _θ	S	Θ	
		[m]		[N/cm]	[N-m/rad]	[cm]	[rad]	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00057	X	5,48	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	8,40		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00058	X	4,96	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	7,99		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00059	X	4,90	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	7,58		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00060	X	4,83	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	7,18		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00061	X	5,45	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	6,77		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00062	X	5,85	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	6,77		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00063	X	6,24	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	6,77		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00064	X	6,64	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	6,77		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00065	X	7,04	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	6,77		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00066	X	7,43	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	6,77		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00067	X	7,83	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	6,77		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00068	X	8,22	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	6,77		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00069	X	8,85	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	7,18		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00070	X	8,78	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	7,58		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00071	X	8,71	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	7,99		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00072	X	13,62	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	8,40		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00073	X	13,13	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	8,40		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00074	X	12,63	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	8,40		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00075	X	12,13	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	8,40		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00076	X	11,63	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	8,40		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00077	X	11,13	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	8,40		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00078	X	10,64	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	8,40		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00079	X	10,14	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	8,40		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00080	X	9,64	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	8,40		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00081	X	9,14	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	8,40		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00082	X	9,66	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	6,75		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00083	X	10,10	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	6,73		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00084	X	10,54	nessuno	-	-	-	-	NO

IdNd	Dir	X, Y, Z	Vincolo Esterno			Cedimenti Impressi		Clc Fnd
			V. ex	R _s	R _θ	S	Θ	
		[m]		[N/cm]	[N-m/rad]	[cm]	[rad]	
	Y	6,72		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00085	X	10,99	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	6,70		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00086	X	11,43	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	6,69		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00087	X	11,87	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	6,67		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00088	X	12,31	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	6,66		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00089	X	12,76	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	6,64		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00090	X	13,20	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	6,63		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00091	X	13,88	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	7,05		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00092	X	13,96	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	7,50		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00093	X	14,04	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	7,95		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00094	X	4,58	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	8,40		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00095	X	4,12	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	8,40		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00096	X	3,67	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	8,40		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00097	X	3,21	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	8,40		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00098	X	2,76	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	8,40		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00099	X	2,30	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	8,40		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00100	X	1,85	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	8,40		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00101	X	1,39	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	8,40		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00102	X	0,94	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	8,40		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00103	X	0,48	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	8,40		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00104	X	0,06	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	7,95		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00105	X	0,09	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	7,51		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00106	X	0,12	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	7,07		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00107	X	0,72	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	6,64		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00108	X	1,14	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	6,65		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00109	X	1,55	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	6,67		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00110	X	1,97	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	6,68		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00111	X	2,38	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	6,70		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	

IdNd	Dir	X, Y, Z	Vincolo Esterno			Cedimenti Impressi		Clc Fnd
			V. ex	R _s	R _θ	S	Θ	
		[m]		[N/cm]	[N-m/rad]	[cm]	[rad]	
00112	X	2,80	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	6,71	-	-	-	-	-	
	Z	3,53	-	-	-	-	-	
00113	X	3,21	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	6,72	-	-	-	-	-	
	Z	3,53	-	-	-	-	-	
00114	X	3,63	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	6,74	-	-	-	-	-	
	Z	3,53	-	-	-	-	-	
00115	X	4,04	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	6,75	-	-	-	-	-	
	Z	3,53	-	-	-	-	-	
00116	X	5,16	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	5,42	-	infinita	-	-	-	
	Z	0,00	-	-	-	-	-	
00117	X	5,56	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	5,42	-	infinita	-	-	-	
	Z	0,00	-	-	-	-	-	
00118	X	5,96	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	5,42	-	-	-	-	-	
	Z	0,44	-	-	-	-	-	
00119	X	5,96	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	5,42	-	-	-	-	-	
	Z	0,88	-	-	-	-	-	
00120	X	5,96	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	5,42	-	-	-	-	-	
	Z	1,32	-	-	-	-	-	
00121	X	5,96	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	5,42	-	-	-	-	-	
	Z	1,77	-	-	-	-	-	
00122	X	5,96	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	5,42	-	-	-	-	-	
	Z	2,21	-	-	-	-	-	
00123	X	5,96	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	5,42	-	-	-	-	-	
	Z	2,65	-	-	-	-	-	
00124	X	5,96	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	5,42	-	-	-	-	-	
	Z	3,09	-	-	-	-	-	
00125	X	5,16	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	5,42	-	-	-	-	-	
	Z	3,53	-	-	-	-	-	
00126	X	4,76	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	5,42	-	-	-	-	-	
	Z	3,09	-	-	-	-	-	
00127	X	4,76	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	5,42	-	-	-	-	-	
	Z	2,65	-	-	-	-	-	
00128	X	4,76	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	5,42	-	-	-	-	-	
	Z	2,21	-	-	-	-	-	
00129	X	4,76	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	5,42	-	-	-	-	-	
	Z	1,77	-	-	-	-	-	
00130	X	4,76	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	5,42	-	-	-	-	-	
	Z	1,32	-	-	-	-	-	
00131	X	4,76	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	5,42	-	-	-	-	-	
	Z	0,88	-	-	-	-	-	
00132	X	4,76	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	5,42	-	-	-	-	-	
	Z	0,44	-	-	-	-	-	
00133	X	8,12	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	5,42	-	infinita	-	-	-	
	Z	0,00	-	-	-	-	-	
00134	X	8,52	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	5,42	-	infinita	-	-	-	
	Z	0,00	-	-	-	-	-	
00135	X	8,92	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	5,42	-	-	-	-	-	
	Z	0,44	-	-	-	-	-	
00136	X	8,92	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	5,42	-	-	-	-	-	
	Z	0,88	-	-	-	-	-	
00137	X	8,92	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	5,42	-	-	-	-	-	
	Z	1,32	-	-	-	-	-	
00138	X	8,92	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	5,42	-	-	-	-	-	
	Z	1,77	-	-	-	-	-	
00139	X	8,92	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	5,42	-	-	-	-	-	

IdNd	Dir	X, Y, Z	Vincolo Esterno			Cedimenti Impresi		Clc Fnd
			V. ex	R _s	R _θ	S	Θ	
		[m]		[N/cm]	[N-m/rad]	[cm]	[rad]	
	Z	2,21		-	-	-	-	
00140	X	8,92	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	5,42		-	-	-	-	
	Z	2,65		-	-	-	-	
00141	X	8,92	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	5,42		-	-	-	-	
	Z	3,09		-	-	-	-	
00142	X	8,52	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	5,42		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00143	X	8,12	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	5,42		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00144	X	7,72	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	5,42		-	-	-	-	
	Z	3,09		-	-	-	-	
00145	X	7,72	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	5,42		-	-	-	-	
	Z	2,65		-	-	-	-	
00146	X	7,72	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	5,42		-	-	-	-	
	Z	2,21		-	-	-	-	
00147	X	7,72	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	5,42		-	-	-	-	
	Z	1,77		-	-	-	-	
00148	X	7,72	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	5,42		-	-	-	-	
	Z	1,32		-	-	-	-	
00149	X	7,72	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	5,42		-	-	-	-	
	Z	0,88		-	-	-	-	
00150	X	7,72	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	5,42		-	-	-	-	
	Z	0,44		-	-	-	-	
00151	X	8,12	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	5,37		-	-	-	-	
	Z	3,28		-	-	-	-	
00152	X	8,52	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	5,37		-	-	-	-	
	Z	3,28		-	-	-	-	
00153	X	5,16	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	5,37		-	-	-	-	
	Z	3,28		-	-	-	-	
00154	X	0,01	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	7,92		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00155	X	0,00	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	7,43		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00156	X	0,00	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	6,93		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00157	X	0,00	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	6,44		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00158	X	0,00	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	5,94		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00159	X	0,00	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	5,45		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00160	X	0,00	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	4,95		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00161	X	0,00	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	4,46		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00162	X	0,00	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	3,96		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00163	X	0,00	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	3,47		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00164	X	0,00	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	2,98		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00165	X	0,00	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	2,48		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00166	X	0,00	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	1,99		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00167	X	0,00	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI

IdNd	Dir	X, Y, Z	Vincolo Esterno			Cedimenti Impressi		Clc Fnd
			V. ex	R _s	R _θ	S	Θ	
		[m]		[N/cm]	[N-m/rad]	[cm]	[rad]	
	Y	1,49		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00168	X	0,00	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	1,00		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00169	X	0,00	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	0,50		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00170	X	0,00	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	0,01		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00171	X	0,00	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	-0,49		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00172	X	0,48	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	-0,98		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00173	X	0,97	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	-0,98		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00174	X	1,45	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	-0,98		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00175	X	1,94	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	-0,98		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00176	X	2,42	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	-0,98		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00177	X	2,91	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	-0,98		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00178	X	3,39	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	-0,98		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00179	X	3,88	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	-0,98		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00180	X	4,36	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	-0,98		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00181	X	4,85	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	-0,98		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00182	X	5,33	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	-0,98		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00183	X	5,82	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	-0,98		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00184	X	6,30	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	-0,98		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00185	X	6,79	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	-0,98		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00186	X	7,27	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	-0,98		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00187	X	7,76	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	-0,98		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00188	X	8,24	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	-0,98		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00189	X	8,73	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	-0,98		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00190	X	9,21	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	-0,98		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00191	X	9,70	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	-0,98		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00192	X	10,18	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	-0,98		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00193	X	10,67	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	-0,98		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00194	X	11,15	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	-0,98		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	

IdNd	Dir	X, Y, Z	Vincolo Esterno			Cedimenti Impressi		Clc Fnd
			V. ex	Rs	R _θ	S	Θ	
		[m]		[N/cm]	[N-m/rad]	[cm]	[rad]	
00195	X	11,64	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	-0,98		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00196	X	12,12	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	-0,98		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00197	X	12,61	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	-0,98		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00198	X	13,15	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	-0,49		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00199	X	13,20	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	0,01		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00200	X	13,26	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	0,50		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00201	X	13,31	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	1,00		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00202	X	13,37	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	1,49		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00203	X	13,42	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	1,99		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00204	X	13,48	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	2,48		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00205	X	13,53	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	2,98		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00206	X	13,59	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	3,47		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00207	X	13,65	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	3,96		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00208	X	13,70	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	4,46		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00209	X	13,76	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	4,95		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00210	X	13,81	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	5,45		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00211	X	13,87	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	5,94		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00212	X	13,92	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	6,44		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00213	X	13,98	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	6,93		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00214	X	14,03	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	7,43		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00215	X	14,09	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	7,92		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00216	X	13,66	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	8,42		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00217	X	13,17	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	8,42		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00218	X	12,68	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	8,42		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00219	X	12,20	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	8,42		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00220	X	11,71	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	8,42		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00221	X	11,22	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	8,42		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00222	X	10,73	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	8,42		infinita	-	-	-	

IdNd	Dir	X, Y, Z	Vincolo Esterno			Cedimenti Impressi		Clc Fnd
			V. ex	R _s	R _θ	S	Θ	
		[m]		[N/cm]	[N-m/rad]	[cm]	[rad]	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00223	X	10,24	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	8,42		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00224	X	9,76	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	8,42		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00225	X	9,27	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	8,42		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00226	X	8,78	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	8,42		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00227	X	8,29	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	8,42		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00228	X	7,81	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	8,42		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00229	X	7,32	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	8,42		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00230	X	6,83	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	8,42		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00231	X	6,34	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	8,42		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00232	X	5,86	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	8,42		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00233	X	5,37	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	8,42		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00234	X	4,88	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	8,42		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00235	X	4,39	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	8,42		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00236	X	3,91	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	8,42		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00237	X	3,42	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	8,42		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00238	X	2,93	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	8,42		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00239	X	2,44	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	8,42		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00240	X	1,96	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	8,42		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00241	X	1,47	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	8,42		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00242	X	0,98	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	8,42		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00243	X	0,49	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	8,42		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00244	X	9,66	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	6,77		-	-	-	-	
	Z	3,23		-	-	-	-	
00245	X	10,10	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	6,77		-	-	-	-	
	Z	3,23		-	-	-	-	
00246	X	10,55	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	6,77		-	-	-	-	
	Z	3,23		-	-	-	-	
00247	X	10,99	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	6,77		-	-	-	-	
	Z	3,23		-	-	-	-	
00248	X	11,43	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	6,77		-	-	-	-	
	Z	3,23		-	-	-	-	
00249	X	11,87	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	6,77		-	-	-	-	
	Z	3,23		-	-	-	-	
00250	X	12,32	nessuno	-	-	-	-	NO

IdNd	Dir	X, Y, Z	Vincolo Esterno			Cedimenti Impressi		Clc Fnd
			V. ex	R _s	R _θ	S	Θ	
		[m]		[N/cm]	[N-m/rad]	[cm]	[rad]	
	Y	6,77		-	-	-	-	
	Z	3,23		-	-	-	-	
00251	X	12,76	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	6,77		-	-	-	-	
	Z	3,23		-	-	-	-	
00252	X	13,20	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	6,77		-	-	-	-	
	Z	3,23		-	-	-	-	
00253	X	5,45	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	6,77		-	-	-	-	
	Z	3,23		-	-	-	-	
00254	X	5,85	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	6,77		-	-	-	-	
	Z	3,23		-	-	-	-	
00255	X	6,24	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	6,77		-	-	-	-	
	Z	3,23		-	-	-	-	
00256	X	6,64	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	6,77		-	-	-	-	
	Z	3,23		-	-	-	-	
00257	X	7,04	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	6,77		-	-	-	-	
	Z	3,23		-	-	-	-	
00258	X	7,43	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	6,77		-	-	-	-	
	Z	3,23		-	-	-	-	
00259	X	7,83	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	6,77		-	-	-	-	
	Z	3,23		-	-	-	-	
00260	X	8,22	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	6,77		-	-	-	-	
	Z	3,23		-	-	-	-	
00261	X	5,26	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	8,13		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00262	X	5,10	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	7,06		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00263	X	8,58	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	7,06		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00264	X	8,42	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	8,13		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00265	X	5,18	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	7,58		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00266	X	5,87	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	7,18		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00267	X	5,87	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	7,99		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00268	X	6,56	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	7,58		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00269	X	7,26	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	7,18		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00270	X	7,26	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	7,99		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00271	X	7,95	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	7,58		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00272	X	8,92	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	8,16		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00273	X	9,22	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	7,12		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00274	X	13,53	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	6,93		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00275	X	13,83	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	8,15		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00276	X	9,33	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	7,95		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	
00277	X	10,01	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	7,50		-	-	-	-	
	Z	3,53		-	-	-	-	

IdNd	Dir	X, Y, Z	Vincolo Esterno			Cedimenti Impressi		Clc Fnd
			V. ex	R _s	R _θ	S	Θ	
		[m]		[N/cm]	[N-m/rad]	[cm]	[rad]	
00278	X	10,70	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	7,05	-	-	-	-	-	
	Z	3,53	-	-	-	-	-	
00279	X	10,70	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	7,95	-	-	-	-	-	
	Z	3,53	-	-	-	-	-	
00280	X	11,38	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	7,50	-	-	-	-	-	
	Z	3,53	-	-	-	-	-	
00281	X	12,07	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	7,05	-	-	-	-	-	
	Z	3,53	-	-	-	-	-	
00282	X	12,07	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	7,95	-	-	-	-	-	
	Z	3,53	-	-	-	-	-	
00283	X	12,75	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	7,50	-	-	-	-	-	
	Z	3,53	-	-	-	-	-	
00284	X	13,44	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	7,95	-	-	-	-	-	
	Z	3,53	-	-	-	-	-	
00285	X	0,29	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	8,15	-	-	-	-	-	
	Z	3,53	-	-	-	-	-	
00286	X	0,42	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	6,92	-	-	-	-	-	
	Z	3,53	-	-	-	-	-	
00287	X	4,46	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	7,11	-	-	-	-	-	
	Z	3,53	-	-	-	-	-	
00288	X	4,77	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	8,17	-	-	-	-	-	
	Z	3,53	-	-	-	-	-	
00289	X	0,74	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	7,07	-	-	-	-	-	
	Z	3,53	-	-	-	-	-	
00290	X	0,74	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	7,95	-	-	-	-	-	
	Z	3,53	-	-	-	-	-	
00291	X	1,46	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	7,51	-	-	-	-	-	
	Z	3,53	-	-	-	-	-	
00292	X	2,17	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	7,07	-	-	-	-	-	
	Z	3,53	-	-	-	-	-	
00293	X	2,17	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	7,95	-	-	-	-	-	
	Z	3,53	-	-	-	-	-	
00294	X	2,89	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	7,51	-	-	-	-	-	
	Z	3,53	-	-	-	-	-	
00295	X	3,60	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	7,07	-	-	-	-	-	
	Z	3,53	-	-	-	-	-	
00296	X	3,60	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	7,95	-	-	-	-	-	
	Z	3,53	-	-	-	-	-	
00297	X	4,32	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	7,51	-	-	-	-	-	
	Z	3,53	-	-	-	-	-	
00298	X	5,72	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	5,42	-	-	-	-	-	
	Z	0,24	-	-	-	-	-	
00299	X	5,72	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	5,42	-	-	-	-	-	
	Z	3,29	-	-	-	-	-	
00300	X	5,00	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	5,42	-	-	-	-	-	
	Z	3,29	-	-	-	-	-	
00301	X	5,00	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	5,42	-	-	-	-	-	
	Z	0,24	-	-	-	-	-	
00302	X	5,36	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	5,42	-	-	-	-	-	
	Z	0,44	-	-	-	-	-	
00303	X	5,36	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	5,42	-	-	-	-	-	
	Z	1,32	-	-	-	-	-	
00304	X	5,36	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	5,42	-	-	-	-	-	
	Z	2,21	-	-	-	-	-	
00305	X	5,36	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	5,42	-	-	-	-	-	

IdNd	Dir	X, Y, Z	Vincolo Esterno			Cedimenti Impressi		Clc Fnd
			V. ex	R _s	R _θ	S	Θ	
		[m]		[N/cm]	[N-m/rad]	[cm]	[rad]	
	Z	3,09		-	-	-	-	
00306	X	8,68	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	5,42		-	-	-	-	
	Z	0,24		-	-	-	-	
00307	X	8,68	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	5,42		-	-	-	-	
	Z	3,29		-	-	-	-	
00308	X	7,96	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	5,42		-	-	-	-	
	Z	3,29		-	-	-	-	
00309	X	7,96	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	5,42		-	-	-	-	
	Z	0,24		-	-	-	-	
00310	X	8,32	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	5,42		-	-	-	-	
	Z	0,44		-	-	-	-	
00311	X	8,32	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	5,42		-	-	-	-	
	Z	1,32		-	-	-	-	
00312	X	8,32	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	5,42		-	-	-	-	
	Z	2,21		-	-	-	-	
00313	X	8,32	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	5,42		-	-	-	-	
	Z	3,09		-	-	-	-	
00314	X	13,85	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	8,15		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00315	X	0,28	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	8,14		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00316	X	0,40	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	7,74		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00317	X	1,18	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	7,74		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00318	X	1,97	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	7,74		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00319	X	2,76	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	7,74		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00320	X	3,54	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	7,74		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00321	X	4,33	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	7,74		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00322	X	5,11	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	7,74		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00323	X	5,90	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	7,74		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00324	X	6,69	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	7,74		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00325	X	7,47	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	7,74		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00326	X	8,26	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	7,74		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00327	X	9,04	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	7,74		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00328	X	9,83	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	7,74		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00329	X	10,61	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	7,74		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00330	X	11,40	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	7,74		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00331	X	12,19	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	7,74		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00332	X	12,97	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	7,74		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00333	X	13,76	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI

IdNd	Dir	X, Y, Z	Vincolo Esterno			Cedimenti Impresi		Clc Fnd
			V. ex	R _s	R _θ	S	Θ	
		[m]		[N/cm]	[N-m/rad]	[cm]	[rad]	
	Y	7,74		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00334	X	0,79	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	7,07		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00335	X	1,58	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	7,07		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00336	X	2,36	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	7,07		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00337	X	3,15	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	7,07		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00338	X	3,93	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	7,07		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00339	X	4,72	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	7,07		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00340	X	5,51	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	7,07		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00341	X	6,29	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	7,07		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00342	X	7,08	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	7,07		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00343	X	7,86	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	7,07		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00344	X	8,65	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	7,07		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00345	X	9,44	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	7,07		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00346	X	10,22	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	7,07		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00347	X	11,01	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	7,07		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00348	X	11,79	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	7,07		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00349	X	12,58	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	7,07		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00350	X	13,37	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	7,07		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00351	X	0,40	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	6,40		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00352	X	1,18	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	6,40		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00353	X	1,97	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	6,40		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00354	X	2,76	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	6,40		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00355	X	3,54	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	6,40		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00356	X	4,33	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	6,40		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00357	X	5,11	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	6,40		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00358	X	5,90	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	6,40		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00359	X	6,69	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	6,40		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00360	X	7,47	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	6,40		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	

IdNd	Dir	X, Y, Z	Vincolo Esterno			Cedimenti Impressi		Clc Fnd
			V. ex	Rs	R _θ	S	Θ	
		[m]		[N/cm]	[N-m/rad]	[cm]	[rad]	
00361	X	8,26	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	6,40		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00362	X	9,04	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	6,40		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00363	X	9,83	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	6,40		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00364	X	10,61	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	6,40		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00365	X	11,40	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	6,40		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00366	X	12,19	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	6,40		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00367	X	12,97	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	6,40		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00368	X	13,76	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	6,40		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00369	X	0,79	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	5,73		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00370	X	1,58	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	5,73		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00371	X	2,36	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	5,73		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00372	X	3,15	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	5,73		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00373	X	3,93	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	5,73		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00374	X	4,72	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	5,73		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00375	X	5,51	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	5,73		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00376	X	6,29	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	5,73		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00377	X	7,08	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	5,73		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00378	X	7,86	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	5,73		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00379	X	8,65	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	5,73		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00380	X	9,44	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	5,73		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00381	X	10,22	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	5,73		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00382	X	11,01	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	5,73		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00383	X	11,79	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	5,73		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00384	X	12,58	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	5,73		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00385	X	13,37	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	5,73		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00386	X	0,40	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	5,06		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00387	X	1,18	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	5,06		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00388	X	1,97	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	5,06		infinita	-	-	-	

IdNd	Dir	X, Y, Z	Vincolo Esterno			Cedimenti Impressi		Clc Fnd
			V. ex	Rs	R _θ	S	Θ	
		[m]		[N/cm]	[N-m/rad]	[cm]	[rad]	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00389	X	2,76	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	5,06		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00390	X	3,54	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	5,06		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00391	X	4,33	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	5,06		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00392	X	5,11	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	5,06		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00393	X	5,90	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	5,06		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00394	X	6,69	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	5,06		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00395	X	7,47	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	5,06		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00396	X	8,26	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	5,06		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00397	X	9,04	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	5,06		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00398	X	9,83	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	5,06		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00399	X	10,61	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	5,06		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00400	X	11,40	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	5,06		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00401	X	12,19	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	5,06		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00402	X	12,97	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	5,06		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00403	X	0,79	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	4,39		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00404	X	1,58	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	4,39		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00405	X	2,36	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	4,39		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00406	X	3,15	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	4,39		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00407	X	3,93	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	4,39		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00408	X	4,72	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	4,39		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00409	X	5,51	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	4,39		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00410	X	6,29	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	4,39		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00411	X	7,08	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	4,39		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00412	X	7,86	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	4,39		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00413	X	8,65	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	4,39		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00414	X	9,44	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	4,39		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00415	X	10,22	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	4,39		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00416	X	11,01	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI

IdNd	Dir	X, Y, Z	Vincolo Esterno			Cedimenti Impressi		Clc Fnd
			V. ex	R _s	R _θ	S	Θ	
		[m]		[N/cm]	[N-m/rad]	[cm]	[rad]	
	Y	4,39		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00417	X	11,79	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	4,39		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00418	X	12,58	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	4,39		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00419	X	13,37	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	4,39		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00420	X	0,40	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	3,72		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00421	X	1,18	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	3,72		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00422	X	1,97	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	3,72		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00423	X	2,76	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	3,72		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00424	X	3,54	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	3,72		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00425	X	4,33	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	3,72		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00426	X	5,11	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	3,72		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00427	X	5,90	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	3,72		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00428	X	6,69	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	3,72		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00429	X	7,47	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	3,72		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00430	X	8,26	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	3,72		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00431	X	9,04	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	3,72		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00432	X	9,83	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	3,72		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00433	X	10,61	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	3,72		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00434	X	11,40	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	3,72		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00435	X	12,19	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	3,72		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00436	X	12,97	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	3,72		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00437	X	0,79	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	3,05		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00438	X	1,58	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	3,05		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00439	X	2,36	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	3,05		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00440	X	3,15	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	3,05		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00441	X	3,93	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	3,05		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00442	X	4,72	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	3,05		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00443	X	5,51	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	3,05		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	

IdNd	Dir	X, Y, Z	Vincolo Esterno			Cedimenti Impressi		Clc Fnd
			V. ex	Rs	R _θ	S	Θ	
		[m]		[N/cm]	[N-m/rad]	[cm]	[rad]	
00444	X	6,29	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	3,05		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00445	X	7,08	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	3,05		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00446	X	7,86	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	3,05		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00447	X	8,65	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	3,05		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00448	X	9,44	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	3,05		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00449	X	10,22	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	3,05		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00450	X	11,01	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	3,05		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00451	X	11,79	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	3,05		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00452	X	12,58	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	3,05		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00453	X	13,37	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	3,05		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00454	X	0,40	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	2,37		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00455	X	1,18	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	2,37		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00456	X	1,97	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	2,37		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00457	X	2,76	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	2,37		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00458	X	3,54	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	2,37		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00459	X	4,33	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	2,37		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00460	X	5,11	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	2,37		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00461	X	5,90	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	2,37		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00462	X	6,69	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	2,37		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00463	X	7,47	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	2,37		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00464	X	8,26	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	2,37		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00465	X	9,04	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	2,37		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00466	X	9,83	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	2,37		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00467	X	10,61	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	2,37		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00468	X	11,40	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	2,37		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00469	X	12,19	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	2,37		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00470	X	12,97	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	2,37		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00471	X	0,79	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	1,70		infinita	-	-	-	

IdNd	Dir	X, Y, Z	Vincolo Esterno			Cedimenti Impressi		Clc Fnd
			V. ex	Rs	R _θ	S	Θ	
		[m]		[N/cm]	[N-m/rad]	[cm]	[rad]	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00472	X	1,58	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	1,70		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00473	X	2,36	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	1,70		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00474	X	3,15	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	1,70		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00475	X	3,93	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	1,70		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00476	X	4,72	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	1,70		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00477	X	5,51	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	1,70		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00478	X	6,29	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	1,70		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00479	X	7,08	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	1,70		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00480	X	7,86	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	1,70		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00481	X	8,65	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	1,70		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00482	X	9,44	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	1,70		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00483	X	10,22	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	1,70		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00484	X	11,01	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	1,70		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00485	X	11,79	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	1,70		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00486	X	12,58	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	1,70		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00487	X	0,40	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	1,03		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00488	X	1,18	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	1,03		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00489	X	1,97	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	1,03		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00490	X	2,76	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	1,03		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00491	X	3,54	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	1,03		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00492	X	4,33	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	1,03		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00493	X	5,11	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	1,03		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00494	X	5,90	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	1,03		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00495	X	6,69	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	1,03		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00496	X	7,47	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	1,03		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00497	X	8,26	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	1,03		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00498	X	9,04	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	1,03		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00499	X	9,83	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI

IdNd	Dir	X, Y, Z	Vincolo Esterno			Cedimenti Impressi		Clc Fnd
			V. ex	R _s	R _θ	S	Θ	
		[m]		[N/cm]	[N-m/rad]	[cm]	[rad]	
	Y	1,03		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00500	X	10,61	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	1,03		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00501	X	11,40	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	1,03		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00502	X	12,19	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	1,03		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00503	X	12,97	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	1,03		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00504	X	0,79	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	0,36		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00505	X	1,58	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	0,36		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00506	X	2,36	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	0,36		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00507	X	3,15	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	0,36		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00508	X	3,93	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	0,36		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00509	X	4,72	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	0,36		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00510	X	5,51	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	0,36		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00511	X	6,29	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	0,36		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00512	X	7,08	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	0,36		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00513	X	7,86	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	0,36		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00514	X	8,65	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	0,36		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00515	X	9,44	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	0,36		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00516	X	10,22	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	0,36		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00517	X	11,01	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	0,36		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00518	X	11,79	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	0,36		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00519	X	12,58	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	0,36		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00520	X	0,40	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	-0,31		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00521	X	1,18	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	-0,31		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00522	X	1,97	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	-0,31		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00523	X	2,76	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	-0,31		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00524	X	3,54	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	-0,31		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00525	X	4,33	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	-0,31		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00526	X	5,11	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	-0,31		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	

Nodi								
Id _{Nd}	Dir	X, Y, Z	Vincolo Esterno			Cedimenti Impressi		Clc Fnd
			V. ex	R _s	R _θ	S	θ	
		[m]		[N/cm]	[N-m/rad]	[cm]	[rad]	
00527	X	5,90	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	-0,31		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00528	X	6,69	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	-0,31		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00529	X	7,47	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	-0,31		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00530	X	8,26	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	-0,31		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00531	X	9,04	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	-0,31		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00532	X	9,83	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	-0,31		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00533	X	10,61	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	-0,31		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00534	X	11,40	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	-0,31		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00535	X	12,19	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	-0,31		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00536	X	12,97	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	-0,31		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00537	X	9,22	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	6,77		-	-	-	-	
	Z	3,23		-	-	-	-	
00538	X	13,65	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	6,77		-	-	-	-	
	Z	3,23		-	-	-	-	
00539	X	5,06	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	6,77		-	-	-	-	
	Z	3,23		-	-	-	-	
00540	X	8,62	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	6,77		-	-	-	-	
	Z	3,23		-	-	-	-	
00541	X	0,30	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	6,77		-	-	-	-	
	Z	3,23		-	-	-	-	
00542	X	4,46	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	6,77		-	-	-	-	
	Z	3,23		-	-	-	-	
00543	X	7,72	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	5,37		-	-	-	-	
	Z	3,28		-	-	-	-	
00544	X	8,92	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	5,37		-	-	-	-	
	Z	3,28		-	-	-	-	
00545	X	4,76	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	5,37		-	-	-	-	
	Z	3,28		-	-	-	-	
00546	X	5,56	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	5,37		-	-	-	-	
	Z	3,28		-	-	-	-	

LEGENDA:

Id_{Nd}	Identificativo del nodo.
X, Y, Z	Coordinate del nodo rispetto al riferimento globale X, Y, Z.
V. ex	Descrizione del tipo di vincolo esterno presente sul nodo.
R_s, R_θ	Valori di rigidezza del vincolo riferiti agli assi globali: R _s indica i valori di rigidezza alla traslazione lungo gli assi X, Y e Z, mentre R _θ indica i valori di rigidezza alla rotazione intorno agli assi X, Y, e Z.
S, θ	Valori di spostamenti/rotazioni del nodo riferiti agli assi globali: S indica i valori di spostamento lungo gli assi X, Y, e Z, mentre θ indica i valori di rotazione intorno agli assi X, Y, e Z.
Clc Fnd	[SI] = elemento progettato attraverso una modalità di rispetto della Gerarchia delle Resistenze per le Fondazioni. [No] = elemento progettato con le sollecitazioni ottenute dall'analisi (senza nessuna modalità di rispetto della Gerarchia delle Resistenze per le Fondazioni).

TRAVI IN ELEVAZIONE

Travi in elevazione																		
Id _{Tr}	L _{Li}	Sezione			V. Int.		Stz	Note	Mt rl	AA / C IS	Nd i	Nd f	Dis _j	Q _{LLi}		Clc Fnd	Pr/ Sc	
		Id _{Sz}	Tp	Label	Rtz	Iniz.								Fin.	Iniz. ·			Fin.
	[m]				[°ssdc]								[m]	[m]	[m]			
Piano Terra					Travata: Trave 1-2-3-4													
Trave 1-2	4,81	001	▣	30x60	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 01	00 04	5,26	3,23	3,23	NO	-
Trave 2-3	1,94	001	▣	30x60	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 00	00 03	2,54	3,23	3,23	NO	-

Travi in elevazione																		
Id _{Tr}	L _{LI}	Sezione			V. Int.			Stz	Note	Mt rl	AA /C IS	Nd i	Nd f	Disi- j	Q _{LLI}		Clc Fnd	Pr/ Sc
		Id _{Sz}	Tp	Label	Rtz	Iniz.	Fin.								Iniz .	Fin.		
	[m]				[°ssdc]									[m]	[m]	[m]		
Trave 3-4	4,54	001	▣	30x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 03	00 02	5,02	3,23	3,23	NO	-
Piano Terra					Travata: Trave 5-6-7-8													
Trave 5-6	4,81	002	▣	30x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 10	00 09	5,26	3,28	3,28	NO	-
Trave 6-7	1,95	002	▣	30x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 09	00 05	2,55	3,28	3,28	NO	-
Trave 7-8	4,87	002	▣	30x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 05	00 06	5,35	3,28	3,28	NO	-
Piano Terra					Travata: Trave 9-10-11-12													
Trave 9-10	4,16	001	▣	30x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 23	00 30	4,61	3,23	3,23	NO	-
Trave 10-11	3,56	001	▣	30x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 30	00 32	4,16	3,23	3,23	NO	-
Trave 11-12	4,43	001	▣	30x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 32	00 25	4,88	3,23	3,23	NO	-
Piano Terra					Travata: Trave S1-S1-S1-S2-S2													
Trave S1-S1	0,80	002	▣	30x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 12	00 07	0,80	3,28	3,28	NO	-
Trave S1-S1	0,40	002	▣	30x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 07	00 11	0,40	3,28	3,28	NO	-
Trave S1-S2	1,85	002	▣	30x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 11	00 08	1,76	3,28	3,28	NO	-
Trave S2-S2	1,20	002	▣	30x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 08	00 13	1,20	3,28	3,28	NO	-
Piano Terra					Travata: Trave 1-5-9													
Trave 1-5	2,43	001	▣	30x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 01	00 10	3,03	3,23	3,23	NO	-
Trave 5-9	3,67	001	▣	30x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 10	00 23	4,27	3,23	3,23	NO	-
Piano Terra					Travata: Trave 2-6-S1													
Trave 2-6	2,73	002	▣	30x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 04	00 09	3,03	3,28	3,28	NO	-
Trave 6-S1	2,96	002	▣	30x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 09	00 07	3,22	3,28	3,28	NO	-
Piano Terra					Travata: Trave 3-7-S2													
Trave 3-7	2,73	002	▣	30x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 03	00 05	3,03	3,28	3,28	NO	-
Trave 7-S2	2,96	002	▣	30x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 05	00 08	3,22	3,28	3,28	NO	-
Piano Terra					Travata: Trave 4-8-12													
Trave 4-8	2,42	001	▣	30x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 02	00 06	3,02	3,23	3,23	NO	-
Trave 8-12	3,70	001	▣	30x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 06	00 25	4,30	3,23	3,23	NO	-
Piano Terra					Travata: Trave S1-10													
Trave S1-10	1,10	002	▣	30x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 12	00 30	1,35	3,28	3,28	NO	-
Piano Terra					Travata: Trave S2-11													
Trave S2-11	1,10	002	▣	30x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 13	00 32	1,35	3,28	3,28	NO	-

LEGENDA:

- Id_{Tr}

Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
- L_{LI}

Lunghezza libera d'Inflessione.
- Id_{Sz}

Identificativo della sezione, nella relativa tabella.
- Tp

Tipo di sezione.
- Label

Identificativo della sezione, come indicato nelle carpenterie.
- Rtz

Angolo di rotazione della sezione.
- V. Int.

Identificativo delle condizioni di vincolo agli estremi inferiore e superiore del pilastro, costituito da sei caratteri. I primi tre, sono relativi alla traslazione rispettivamente lungo gli assi 1, 2 e 3, mentre i secondi tre sono relativi rispettivamente alla rotazione intorno agli assi 1, 2 e 3 (Assi 1, 2, 3: riferimento locale). Il carattere " S " o " N " indica se il vincolo allo spostamento/rotazione è presente o assente.
- Stz

Tipo di situazione: [F] = di Fatto (Esistente); [P] = di Progetto (Nuovo).
- Note

Nota relativa alla verifica di deformabilità delle travi in acciaio e in legno.
Se presente "elemento a sbalzo" = la freccia viene valutata nell'ipotesi di trave a mensola; altrimenti la freccia viene valutata nell'ipotesi di trave appoggiata-appoggiata.
- Mtrl

Identificativo del materiale.
- AA/CIS

Identificativo dell'aggressività dell'ambiente o della classe di servizio:
Aggressività dell'ambiente: [PCA] = "Ordinario"; [MDA] = "Aggressivo"; [MLA] = "Molto aggressivo";
Classe di servizio: [1] = Ambiente con umidità bassa - [2] = Ambiente con umidità media - [3] = Ambiente con umidità alta.
- Ndi

Identificativo del nodo iniziale, nella relativa tabella.
- Ndf

Identificativo del nodo finale, nella relativa tabella.
- Disi-j

Distanza tra il nodo iniziale e finale.
- Q_{LLI}

Quota agli estremi iniziale e finale del tratto di trave libero d'inflettersi (Lunghezza Libera d'Inflessione), valutata rispetto al livello (piano) di appartenenza.
- Clc Fnd

[Si] = elemento progettato attraverso una modalità di rispetto della Gerarchia delle Resistenze per le Fondazioni. [No] = elemento progettato con le sollecitazioni ottenute dall'analisi (senza nessuna modalità di rispetto della Gerarchia delle Resistenze per le Fondazioni).
- Pr/Sc

Indica se l'elemento strutturale è incluso nel modello per il calcolo delle azioni sismiche. [1] = non incluso; [-] = incluso.

PILASTRI

																Pilastri	
N _{id}	Lv	L _{LI}	Sezione				V. Int.		Mt rl	AA /C IS	Nod		Dis _{i-j}	Q _{LLI}		Clc Fnd	Pr/Sc
			Id _{Sz}	Tp	Label	Rtz	Inf.	Sup.			Inf.	Sup.		Inf.	Sup.		

		[m]				[°ssdc]							[m]	[m]	[m]		
001	01	2,93	001	▬	30x60	0,00	S ₇ S ₇ S ₇ S ₇ S	S ₇ S ₇ S ₇ S ₇ S	00 1	PC A	0022	0001	3,53	0,00	2,93	NO	-
002	01	2,93	001	▬	30x60	90,0 0	S ₇ S ₇ S ₇ S ₇ S	S ₇ S ₇ S ₇ S ₇ S	00 1	PC A	0034	0004	3,53	0,00	2,93	NO	-
003	01	2,93	001	▬	30x60	90,0 0	S ₇ S ₇ S ₇ S ₇ S	S ₇ S ₇ S ₇ S ₇ S	00 1	PC A	0041	0003	3,53	0,00	2,93	NO	-
004	01	2,93	001	▬	30x60	174, 09	S ₇ S ₇ S ₇ S ₇ S	S ₇ S ₇ S ₇ S ₇ S	00 1	PC A	0028	0002	3,53	0,00	2,93	NO	-
005	01	2,93	001	▬	30x60	0,00	S ₇ S ₇ S ₇ S ₇ S	S ₇ S ₇ S ₇ S ₇ S	00 1	PC A	0029	0010	3,53	0,00	2,93	NO	-
006	01	3,03	001	▬	30x60	90,0 0	S ₇ S ₇ S ₇ S ₇ S	S ₇ S ₇ S ₇ S ₇ S	00 1	PC A	0035	0009	3,53	0,00	3,03	NO	-
007	01	3,03	001	▬	30x60	90,0 0	S ₇ S ₇ S ₇ S ₇ S	S ₇ S ₇ S ₇ S ₇ S	00 1	PC A	0036	0005	3,53	0,00	3,03	NO	-
008	01	2,93	001	▬	30x60	173, 85	S ₇ S ₇ S ₇ S ₇ S	S ₇ S ₇ S ₇ S ₇ S	00 1	PC A	0027	0006	3,53	0,00	2,93	NO	-
009	01	2,93	001	▬	30x60	0,00	S ₇ S ₇ S ₇ S ₇ S	S ₇ S ₇ S ₇ S ₇ S	00 1	PC A	0024	0023	3,53	0,00	2,93	NO	-
010	01	2,93	001	▬	30x60	90,0 0	S ₇ S ₇ S ₇ S ₇ S	S ₇ S ₇ S ₇ S ₇ S	00 1	PC A	0031	0030	3,53	0,00	2,93	NO	-
011	01	2,93	001	▬	30x60	90,0 0	S ₇ S ₇ S ₇ S ₇ S	S ₇ S ₇ S ₇ S ₇ S	00 1	PC A	0033	0032	3,53	0,00	2,93	NO	-
12 (a)	01	2,93	001	▬	30x60	173, 53	S ₇ S ₇ S ₇ S ₇ S	S ₇ S ₇ S ₇ S ₇ S	00 1	PC A	0026	0025	3,53	0,00	2,93	NO	-

LEGENDA:

- N_{id}

Numero identificativo della pilastrata. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della pilastrata al livello considerato.
- L_v

Identificativo del livello, nella relativa tabella.
- L_{Li}

Lunghezza libera d'Inflessione.
- Id_{Sz}

Identificativo della sezione, nella relativa tabella.
- T_p

Tipo di sezione.
- Label

Identificativo della sezione, come indicato nelle carpenterie.
- R_{tz}

Angolo di rotazione della sezione.
- V. Int.

Identificativo delle condizioni di vincolo agli estremi inferiore e superiore del pilastro, costituito da sei caratteri. I primi tre, sono relativi alla traslazione rispettivamente lungo gli assi 1, 2 e 3, mentre i secondi tre sono relativi rispettivamente alla rotazione intorno agli assi 1, 2 e 3 (Assi 1, 2, 3: riferimento locale). Il carattere " S " o " N " indica se il vincolo allo spostamento/rotazione è presente o assente.
- M_{trl}

Identificativo del materiale.
- AA/CIS

Identificativo dell'aggressività dell'ambiente o della classe di servizio:
 Aggressività dell'ambiente: [PCA] = "Ordinario"; [MDA] = "Aggressivo"; [MLA] = "Molto aggressivo";
 Classe di servizio: [1] = Ambiente con umidità bassa - [2] = Ambiente con umidità media - [3] = Ambiente con umidità alta.
- Nod

Identificativo del nodo nella relativa tabella.
- Dis_{i-j}

Distanza tra il nodo iniziale e finale.
- Q_{LLi}

Quota agli estremi inferiore e superiore del tratto di elemento libero d'inflettersi (Lunghezza Libera d'Inflessione), valutata rispetto al livello (piano) di appartenenza.
- Clc Fnd

[Si] = elemento progettato attraverso una modalità di rispetto della Gerarchia delle Resistenze per le Fondazioni. [No] = elemento progettato con le sollecitazioni ottenute dall'analisi (senza nessuna modalità di rispetto della Gerarchia delle Resistenze per le Fondazioni).
- Pr/Sc

Indica se l'elemento strutturale è incluso nel modello per il calcolo delle azioni sismiche. [1] = non incluso; [-] = incluso.

SOLETTE

Solette											
Identificativo soletta		S _p	A _{El}	Mtrl	AA	I	Stz				
		[m]	[m²]								
Piano Terra											
10-11		0,25	5,15	001	PCA	NO	P				
SHELL											
[00261-00057-00018]	[00270-00053-00054]	[00065-00269-00064]	[00065-00066-00269]	[00064-00268-00063]	[00064-00269-00268]						
[00267-00057-00261]	[00068-00271-00067]	[00068-00263-00271]	[00267-00056-00057]	[00068-00032-00263]	[00067-00271-00269]						
[00032-00069-00263]	[00061-00266-00262]	[00269-00270-00268]	[00264-00021-00051]	[00059-00265-00058]	[00071-00021-00264]						
[00271-00052-00270]	[00267-00055-00056]	[00063-00266-00062]	[00270-00052-00053]	[00063-00268-00266]	[00070-00071-00264]						
[00066-00067-00269]	[00265-00261-00058]	[00058-00261-00018]	[00262-00265-00060]	[00030-00262-00060]	[00265-00267-00261]						
[00271-00264-00051]	[00030-00061-00262]	[00271-00070-00264]	[00271-00051-00052]	[00268-00055-00267]	[00263-00069-00070]						
[00268-00270-00054]	[00268-00054-00055]	[00263-00070-00271]	[00060-00265-00059]	[00061-00062-00266]	[00262-00266-00265]						
[00269-00271-00270]	[00266-00267-00265]	[00266-00268-00267]									
11-12		0,25	7,74	001	PCA	NO	P				
SHELL											
[00032-00082-00273]	[00032-00273-00069]	[00282-00075-00076]	[00082-00277-00273]	[00082-00083-00277]	[00083-00278-00277]						
[00083-00084-00278]	[00084-00085-00278]	[00284-00093-00275]	[00085-00280-00278]	[00275-00020-00072]	[00086-00087-00281]						
[00086-00281-00280]	[00093-00020-00275]	[00087-00088-00281]	[00279-00077-00078]	[00088-00283-00281]	[00089-00090-00283]						
[00090-00274-00283]	[00284-00072-00073]	[00284-00275-00072]	[00090-00025-00274]	[00071-00276-00272]	[00071-00272-00021]						
[00085-00086-00280]	[00276-00081-00272]	[00272-00081-00021]	[00276-00080-00081]	[00282-00074-00075]	[00279-00078-00079]						
[00273-00277-00276]	[00277-00279-00079]	[00092-00093-00284]	[00277-00080-00276]	[00025-00091-00274]	[00280-00282-00076]						
[00277-00079-00080]	[00283-00073-00074]	[00283-00284-00073]	[00283-00074-00282]	[00280-00076-00077]	[00280-00077-00279]						
[00088-00089-00283]	[00278-00279-00277]	[00070-00276-00071]	[00273-00070-00069]	[00278-00280-00279]	[00273-00276-00070]						
[00274-00092-00284]	[00274-00091-00092]	[00274-00284-00283]	[00281-00283-00282]	[00281-00282-00280]							
9-10		0,25	7,18	001	PCA	NO	P				
SHELL											
[00023-00107-00286]	[00059-00058-00288]	[00023-00286-00106]	[00285-00103-00019]	[00107-00289-00286]	[00288-00094-00095]						
[00104-00290-00285]	[00107-00108-00289]	[00288-00018-00094]	[00290-00101-00102]	[00108-00109-00291]	[00108-00291-00289]						
[00109-00292-00291]	[00109-00110-00292]	[00110-00111-00292]	[00111-00112-00292]	[00112-00294-00292]	[00112-00113-00294]						
[00113-00295-00294]	[00058-00018-00288]	[00113-00114-00295]	[00291-00293-00100]	[00104-00285-00019]	[00291-00100-00101]						
[00290-00102-00103]	[00290-00103-00285]	[00293-00099-00100]	[00293-00098-00099]	[00114-00115-00295]	[00115-00297-00295]						
[00296-00096-00097]	[00296-00095-00096]	[00297-00059-00288]	[00297-00288-00095]	[00286-00105-00106]	[00115-00287-00297]						
[00115-00030-00287]	[00291-00101-00290]	[00297-00095-00296]	[00105-00290-00104]	[00294-00097-00098]	[00294-00296-00097]						
[00294-00098-00293]	[00060-00059-00297]	[00287-00060-00297]	[00030-00060-00287]	[00286-00289-00105]	[00295-00296-00294]						
[00295-00297-00296]	[00289-00291-00290]	[00289-00290-00105]	[00292-00293-00291]	[00292-00294-00293]							

LEGENDA:

Solette						
Identificativo soletta	S _p	A _{EI}	Mtrl	AA	I	Stz
	[m]	[m²]				
S _p	Spessore dell'elemento.					
A _{EI}	Superficie elemento.					
Mtrl	Identificativo del materiale.					
AA	Identificativo dell'aggressività dell'ambiente: [PCA] = "Ordinario"; [MDA] = "Aggressivo"; [MLA] = "Molto aggressivo".					
I	Indica se la Soletta è inclinata: [NO] = Soletta orizzontale - [SI] = Soletta inclinata.					
Stz	Tipo di situazione: [F] = di Fatto (Esistente); [P] = di Progetto (Nuovo).					
Shell	Shell in cui risulta suddiviso l'elemento.					

PLATEE

Platee								
Lv	N _{id}	Sp	A _{EI}	Mtrl	Id _{Ter}	Clc Fnd	C _{rid,v}	C _{rid,h}
		[m]	[m ²]					
Fondazione	1	0,30	127,95	001	S001	SI	1,000	1,000
SHELL								
[00334-00024-00351]	[00243-00040-00315]		[00037-00314-00215]	[00315-00040-00154]		[00037-00216-00314]	[00454-00029-00166]	
[00215-00314-00333]	[00215-00333-00214]		[00214-00333-00350]	[00213-00026-00212]		[00213-00350-00026]	[00212-00026-00368]	
[00211-00368-00385]	[00520-00171-00022]		[00211-00385-00210]	[00214-00350-00213]		[00314-00216-00333]	[00334-00316-00155]	
[00210-00402-00209]	[00210-00385-00402]		[00026-00367-00368]	[00487-00167-00168]		[00026-00350-00367]	[00212-00368-00211]	
[00368-00367-00385]	[00029-00165-00166]		[00333-00217-00332]	[00333-00216-00217]		[00333-00332-00350]	[00520-00170-00171]	
[00024-00156-00157]	[00351-00024-00157]		[00334-00155-00156]	[00243-00315-00316]		[00209-00402-00419]	[00316-00315-00154]	
[00172-00520-00022]	[00208-00419-00207]		[00022-00171-00039]	[00316-00154-00155]		[00176-00522-00175]	[00388-00387-00404]	
[00437-00164-00454]	[00420-00162-00163]		[00241-00242-00317]	[00403-00386-00161]		[00242-00243-00316]	[00386-00159-00160]	
[00521-00520-00173]	[00351-00157-00158]		[00207-00419-00436]	[00172-00022-00039]		[00386-00160-00161]	[00487-00168-00169]	
[00473-00472-00489]	[00454-00164-00165]		[00454-00165-00029]	[00177-00523-00176]		[00334-00156-00024]	[00403-00162-00420]	
[00206-00453-00205]	[00471-00167-00487]		[00504-00487-00169]	[00504-00170-00520]		[00471-00454-00166]	[00471-00166-00167]	
[00504-00169-00170]	[00369-00159-00386]		[00369-00158-00159]	[00403-00161-00162]		[00369-00351-00158]	[00206-00436-00453]	
[00437-00163-00164]	[00437-00420-00163]		[00521-00504-00520]	[00173-00520-00172]		[00174-00521-00173]	[00473-00456-00472]	
[00204-00027-00203]	[00317-00316-00334]		[00317-00242-00316]	[00421-00403-00420]		[00421-00420-00437]	[00352-00351-00369]	
[00387-00369-00386]	[00387-00386-00403]		[00455-00454-00471]	[00455-00437-00454]		[00352-00334-00351]	[00204-00453-00470]	
[00370-00352-00369]	[00488-00471-00487]		[00488-00487-00504]	[00204-00470-00027]		[00505-00488-00504]	[00318-00317-00335]	
[00370-00369-00387]	[00239-00240-00318]		[00335-00334-00352]	[00335-00317-00334]		[00505-00504-00521]	[00404-00387-00403]	
[00472-00455-00471]	[00472-00471-00488]		[00438-00421-00437]	[00438-00437-00455]		[00353-00335-00352]	[00404-00403-00421]	
[00318-00240-00241]	[00203-00470-00486]		[00318-00241-00317]	[00522-00174-00175]		[00388-00370-00387]	[00422-00421-00438]	
[00422-00404-00421]	[00353-00352-00370]		[00522-00505-00521]	[00522-00521-00174]		[00034-00181-00182]	[00202-00503-00201]	
[00456-00438-00455]	[00456-00455-00472]		[00489-00472-00488]	[00489-00488-00505]		[00371-00370-00388]	[00371-00353-00370]	
[00524-00177-00178]	[00373-00355-00372]		[00202-00486-00503]	[00321-00320-00338]		[00336-00318-00335]	[00336-00335-00353]	
[00439-00422-00438]	[00439-00438-00456]		[00238-00239-00319]	[00506-00505-00522]		[00506-00489-00505]	[00319-00239-00318]	
[00405-00404-00422]	[00405-00388-00404]		[00207-00436-00206]	[00319-00318-00336]		[00337-00336-00354]	[00523-00522-00176]	
[00389-00388-00405]	[00389-00371-00388]		[00490-00473-00489]	[00490-00489-00506]		[00354-00336-00353]	[00354-00353-00371]	
[00523-00506-00522]	[00424-00406-00423]		[00457-00456-00473]	[00457-00439-00456]		[00321-00236-00320]	[00423-00422-00439]	
[00423-00405-00422]	[00337-00319-00336]		[00236-00237-00320]	[00424-00423-00440]		[00440-00439-00457]	[00440-00423-00439]	
[00372-00371-00389]	[00372-00354-00371]		[00406-00405-00423]	[00406-00389-00405]		[00320-00237-00238]	[00320-00238-00319]	
[00507-00490-00506]	[00507-00506-00523]		[00474-00457-00473]	[00474-00473-00490]		[00524-00523-00177]	[00419-00402-00418]	
[00373-00372-00390]	[00390-00389-00406]		[00390-00372-00389]	[00458-00440-00457]		[00458-00457-00474]	[00179-00524-00178]	
[00524-00507-00523]	[00491-00490-00507]		[00491-00474-00490]	[00355-00354-00372]		[00355-00337-00354]	[00419-00418-00436]	
[00031-00339-00338]	[00453-00436-00452]		[00320-00319-00337]	[00180-00525-00179]		[00034-00526-00181]	[00235-00236-00321]	
[00338-00337-00355]	[00338-00320-00337]		[00453-00452-00470]	[00350-00332-00349]		[00475-00458-00474]	[00475-00474-00491]	
[00508-00507-00524]	[00508-00491-00507]		[00407-00390-00406]	[00407-00406-00424]		[00525-00508-00524]	[00441-00440-00458]	
[00441-00424-00440]	[00116-00016-00392]		[00525-00524-00179]	[00362-00033-00361]		[00234-00235-00321]	[00425-00407-00424]	
[00425-00424-00441]	[00016-00374-00373]		[00356-00338-00355]	[00356-00355-00373]		[00031-00338-00356]	[00492-00491-00508]	
[00492-00475-00491]	[00459-00458-00475]		[00459-00441-00458]	[00391-00390-00407]		[00391-00373-00390]	[00461-00035-00477]	
[00476-00475-00492]	[00476-00459-00475]		[00339-00321-00338]	[00442-00425-00441]		[00442-00441-00459]	[00408-00391-00407]	
[00408-00407-00425]	[00203-00486-00202]		[00374-00356-00373]	[00117-00375-00116]		[00181-00525-00180]	[00385-00384-00402]	
[00116-00374-00016]	[00016-00373-00391]		[00509-00508-00525]	[00509-00492-00508]		[00385-00367-00384]	[00350-00349-00367]	
[00117-00116-00392]	[00183-00034-00182]		[00526-00525-00181]	[00526-00509-00525]		[00460-00459-00476]	[00460-00442-00459]	
[00493-00492-00509]	[00493-00476-00492]		[00409-00392-00408]	[00322-00234-00321]		[00426-00408-00425]	[00357-00356-00374]	
[00357-00031-00356]	[00322-00321-00339]		[00494-00477-00493]	[00426-00425-00442]		[00392-00391-00408]	[00392-00016-00391]	
[00494-00493-00510]	[00323-00234-00322]		[00340-00031-00357]	[00335-00460-00476]		[00209-00419-00208]	[00477-00035-00476]	
[00201-00503-00200]	[00199-00536-00198]		[00510-00493-00509]	[00340-00339-00031]		[00409-00408-00426]	[00340-00322-00339]	
[00393-00117-00392]	[00377-00359-00376]		[00375-00357-00374]	[00375-00374-00116]		[00443-00460-00035]	[00510-00509-00526]	
[00444-00443-00461]	[00443-00442-00460]		[00443-00426-00442]	[00477-00476-00493]		[00217-00218-00332]	[00217-00228-00326]	
[00231-00232-00323]	[00377-00376-00394]		[00323-00232-00233]	[00017-00117-00393]		[00393-00392-00409]	[00323-00233-00322]	
[00017-00375-00117]	[00323-00322-00340]		[00527-00034-00183]	[00527-00510-00526]		[00427-00409-00426]	[00427-00426-00443]	
[00528-00527-00184]	[00444-00427-00443]		[00527-00526-00034]	[00358-00340-00357]		[00358-00357-00375]	[00461-00443-00035]	
[00184-00527-00183]	[00511-00510-00527]		[00511-00494-00510]	[00199-00519-00536]		[00359-00341-00358]	[00410-00409-00427]	
[00410-00393-00409]	[00376-00358-00375]		[00376-00375-00017]	[00014-00377-00395]		[00341-00323-00340]	[00341-00340-00358]	
[00230-00231-00324]	[00478-00477-00494]		[00478-00461-00477]	[00462-00461-00478]		[00462-00444-00461]	[00528-00511-00527]	
[00495-00478-00494]	[00495-00494-00511]		[00186-00528-00185]	[00185-00528-00184]		[00367-00366-00384]	[00324-00323-00341]	
[00324-00231-00323]	[00394-00393-00410]		[00394-00017-00393]	[00394-00376-00017]		[00367-00349-00366]	[00428-00427-00444]	
[00428-00410-00427]	[00189-00530-00188]		[00513-00496-00512]	[00359-00358-00376]		[00188-00041-00187]	[00342-00341-00359]	
[00342-00324-00341]	[00445-00444-00462]		[00445-00428-00444]	[00229-00230-00324]		[00343-00325-00342]	[00512-00495-00511]	
[00512-00511-00528]	[00395-00394-00411]		[00402-00384-00401]	[00479-00462-00478]		[00479-00478-00495]	[00411-00394-00410]	
[00411-00410-00428]	[00402-00401-00418]		[00463-00445-00462]	[00463-00462-00479]		[00513-00512-00529]	[00343-00342-00360]	
[00496-00479-00495]	[00529-00512-00528]		[00529-00528-00186]	[00496-00495-00512]		[00429-00428-00445]	[00429-00411-00428]	
[00360-00359-00377]	[00436-00418-00435]		[00325-00229-00324]	[00360-00342-00359]		[00325-00324-00342]	[00395-00377-00394]	
[00187-00529-00186]	[00436-00435-00452]		[00228-00229-00325]	[00200-00503-00519]		[00326-00325-00343]	[00480-00479-00496]	
[00530-00041-00188]	[00480-00463-00479]		[00326-00228-00325]	[00362-00361-00379]		[00378-00360-00377]	[00378-00377-00014]	
[00446-00445-00463]	[00446-00429-00445]		[00041-00529-00187]	[00412-00395-00411]		[00036-00446-00463]	[00036-00463-00480]	
[00190-00531-00189]	[00412-00411-00429]		[00133-00378-00014]	[00344-00343-00361]		[00205-00453-00204]	[00134-00133-00396]	
[00396-00133-00014]	[00530-00513-00529]		[00530-00529-00041]	[00379-00133-00134]		[00497-00480-00496]	[00497-00496-00513]	
[00226-00227-00326]	[00464-00446-00036]		[00396-00014-00395]	[00379-00378-00133]		[00361-00343-00360]	[00361-00360-00378]	
[00430-00429-00446]	[00430-00412-00429]		[00396-00395-00412]	[00516-00499-00515]		[00015-00379-00134]	[00399-00381-00398]	
[00481-00480-00497]	[00481-00036-00480]		[00481-00464-00036]	[00514-00497-00513]		[00038-00028-00197]	[00447-00446-00464]	
[00447-00430-00446]	[00413-00412-00430]		[00413-00396-00412]	[00514-00513-00530]		[00198-00536-00028]	[00344-00326-00343]	
[00379-00361-00378]	[00531-00530-00189]		[00531-00514-00530]	[00498-00497-00514]		[00223-00224-00328]	[00536-00519-00535]	

Platee								
Lv	N _{id}	Sp	A _{EI}	Mtrl	Id _{Ter}	C _{lc Fnd}	C _{rid,v}	C _{rid,h}
		[m]	[m ²]					
[00200-00519-00199]	[00198-00028-00038]		[00033-00344-00361]		[00465-00464-00481]	[00465-00447-00464]	[00399-00398-00415]	
[00431-00430-00447]	[00431-00413-00430]		[00225-00226-00327]		[00203-00027-00470]	[00498-00481-00497]	[00327-00226-00326]	
[00327-00326-00344]	[00397-00396-00413]		[00397-00134-00396]		[00397-00015-00134]	[00503-00502-00519]	[00363-00345-00362]	
[00448-00431-00447]	[00414-00397-00413]		[00516-00515-00532]		[00515-00514-00531]	[00482-00481-00498]	[00515-00498-00514]	
[00482-00465-00481]	[00448-00447-00465]		[00414-00413-00431]		[00380-00015-00397]	[00380-00362-00379]	[00380-00379-00015]	
[00345-00344-00033]	[00345-00327-00344]		[00345-00033-00362]		[00503-00486-00502]	[00470-00452-00469]	[00363-00362-00380]	
[00328-00224-00225]	[00532-00190-00191]		[00499-00498-00515]		[00532-00515-00531]	[00532-00531-00190]	[00398-00380-00397]	
[00398-00397-00414]	[00220-00221-00330]		[00432-00431-00448]		[00432-00414-00431]	[00192-00532-00191]	[00466-00465-00482]	
[00466-00448-00465]	[00218-00219-00331]		[00499-00482-00498]		[00328-00327-00345]	[00328-00225-00327]	[00483-00482-00499]	
[00330-00221-00329]	[00483-00466-00482]		[00449-00448-00466]		[00449-00432-00448]	[00415-00398-00414]	[00415-00414-00432]	
[00381-00363-00380]	[00381-00380-00398]		[00346-00345-00363]		[00194-00533-00193]	[00330-00329-00347]	[00346-00328-00345]	
[00364-00346-00363]	[00222-00223-00329]		[00364-00363-00381]		[00467-00466-00483]	[00329-00328-00346]	[00329-00223-00328]	
[00384-00383-00401]	[00197-00535-00196]		[00467-00449-00466]		[00193-00533-00192]	[00486-00485-00502]	[00433-00432-00449]	
[00433-00415-00432]	[00533-00516-00532]		[00533-00532-00192]		[00500-00499-00516]	[00500-00483-00499]	[00484-00467-00483]	
[00484-00483-00500]	[00382-00364-00381]		[00382-00381-00399]		[00486-00469-00485]	[00028-00535-00197]	[00517-00500-00516]	
[00517-00516-00533]	[00418-00417-00435]		[00518-00517-00534]		[00450-00449-00467]	[00450-00433-00449]	[00416-00399-00415]	
[00416-00415-00433]	[00347-00329-00346]		[00347-00346-00364]		[00195-00534-00194]	[00221-00222-00329]	[00418-00401-00417]	
[00536-00535-00028]	[00365-00347-00364]		[00365-00364-00382]		[00501-00484-00500]	[00501-00500-00517]	[00518-00501-00517]	
[00534-00533-00194]	[00534-00517-00533]		[00332-00218-00331]		[00434-00416-00433]	[00434-00433-00450]	[00468-00467-00484]	
[00468-00450-00467]	[00400-00382-00399]		[00400-00399-00416]		[00452-00451-00469]	[00417-00400-00416]	[00485-00484-00501]	
[00485-00468-00484]	[00348-00330-00347]		[00348-00347-00365]		[00401-00400-00417]	[00383-00365-00382]	[00383-00382-00400]	
[00401-00383-00400]	[00451-00434-00450]		[00451-00450-00468]		[00417-00416-00434]	[00435-00417-00434]	[00535-00195-00196]	
[00535-00534-00195]	[00435-00434-00451]		[00469-00451-00468]		[00469-00468-00485]	[00219-00220-00331]	[00331-00330-00348]	
[00452-00435-00451]	[00332-00331-00349]		[00331-00220-00330]		[00502-00485-00501]	[00502-00501-00518]	[00535-00518-00534]	
[00519-00518-00535]	[00519-00502-00518]		[00470-00469-00486]		[00366-00348-00365]	[00366-00365-00383]	[00349-00348-00366]	
[00349-00331-00348]	[00384-00366-00383]							

LEGENDA:

Lv	Identificativo del livello, nella relativa tabella.
N_{id}	Numero identificativo della platea.
Sp	Spessore elemento.
A_{EI}	Superficie elemento.
Mtrl	Identificativo del materiale.
Id_{Ter}	Identificativo del terreno, nella relativa tabella.
C_{lc Fnd}	[Si] = elemento progettato attraverso una modalità di rispetto della Gerarchia delle Resistenze per le Fondazioni. [No] = elemento progettato con le sollecitazioni ottenute dall'analisi (senza nessuna modalità di rispetto della Gerarchia delle Resistenze per le Fondazioni).
C_{rid,v}	Coefficiente di riduzione della costante di sottofondo verticale
C_{rid,h}	Coefficiente di riduzione della costante di sottofondo orizzontale
Shell	Shell in cui risulta suddiviso l'elemento.

SETTI

Setti										
Id _{Elm}	Lv	Sezione				Mtrl	AA	Q _b	H _s	C _{lc Fnd}
		Id _{Sz}	Tp	Label	R _{tz}					
					[°ssdc]			[m]	[m]	
S1	01	003	■	120x20	0,00	001	PCA	0,00	3,53	NO
S2	01	003	■	120x20	0,00	001	PCA	0,00	3,53	NO

LEGENDA:

Id_{Elm}	Identificativo dell'elemento strutturale.
Lv	Identificativo del livello, nella relativa tabella.
Id_{Sz}	Identificativo della sezione, nella relativa tabella.
Tp	Tipo di sezione.
Label	Identificativo della sezione come indicato nelle carpenterie.
R_{tz}	Angolo di rotazione della sezone.
Mtrl	Identificativo del materiale.
AA	Identificativo dell'aggressività dell'ambiente: [PCA] = "Ordinario"; [MDA] = "Aggressivo"; [MLA] = "Molto aggressivo".
Q_b	Quota (relativo) della base del setto valutata rispetto al piano di appartenenza.
H_s	Altezza del setto, valutata agli estremi inferiori.
C_{lc Fnd}	[Si] = elemento progettato attraverso una modalità di rispetto della Gerarchia delle Resistenze per le Fondazioni. [No] = elemento progettato con le sollecitazioni ottenute dall'analisi (senza nessuna modalità di rispetto della Gerarchia delle Resistenze per le Fondazioni).

SOLAI E BALCONI

Solai e Balconi													
Id _{EI} m	Vertici del solaio	A _{EI}	Sp	Tipologia	B _{tr}	TA	B _{pg}	Sp _{s,s} up	Sp _{s,i} nf	Rpt N	b	PR	I
		[m ²]	[cm]		[cm]		[cm]	[cm]	[cm]		[cm]		
Piano Terra													
001	6-5a-S1-10-9-5	20,89	25,00	Solaio latero cementizio gettato in opera	10	NO	40	4	-	0	0	SI	O
002	6-5-1-2	13,96	25,00	Solaio latero cementizio gettato in opera	10	NO	40	4	-	0	0	SI	O
003	8-12-11-S2-2a-7	21,88	25,00	Solaio latero cementizio gettato in opera	10	NO	40	4	-	0	0	SI	O
004	3-4-8-7	13,71	25,00	Solaio latero cementizio gettato in opera	10	NO	40	4	-	0	0	SI	O
005	6-2-3-7	5,33	25,00	Solaio latero cementizio gettato in opera	10	NO	40	4	-	0	0	SI	O
006	7-2a-S1-5a-6	5,58	25,00	Solaio latero cementizio gettato in opera	10	NO	40	4	-	0	0	SI	O
007	S1-5a-2a-S2-11-10	3,93	25,00	Solaio latero cementizio gettato in opera	10	NO	40	4	-	0	0	SI	O
Fondazione													
Piano Terra													
Fondazione													

LEGENDA:

Id_{Elm}	Identificativo dell'elemento strutturale.
A_{EI}	Superficie elemento.
Sp	Spessore dell'elemento.
B_{tr}	Larghezza dell'anima del travetto.
TA	[SI] = Solaio realizzato con travetti accoppiati.

Solai e Balconi													
Id _{El} m	Vertici del solaio	A _{El} [m²]	Sp [cm]	Tipologia	B _{tr} [cm]	TA	B _{pg} [cm]	Sp _{s,s} up [cm]	Sp _{s,i} nf [cm]	Rpt		PR	I
										N	b		
B _{pg}	Larghezza della Pignatta.												
Sp _{s,sup}	Spessore della soletta superiore.												
Sp _{s,inf}	Spessore della soletta inferiore.												
PR	Indica se l'impalcato (orizzontale) è considerato rigido nel calcolo: [SI] = Piano Rigido - [NO] = Piano non Rigido. In alternativa vedere tabella "Solai e Balconi" in quanto il comportamento rigido potrebbe essere stato assegnato ai singoli solai del livello.												
I	[O]: Solaio orizzontale; [I]: Solaio inclinato.												
Rpt/n	Numero di rompitratta.												
Rpt/b	Larghezza rompitratta.												

NODI - CALCOLO DEI SOLAI

Nodi - Calcolo dei Solai																
Id _{sol}	X	Y	Z	Vincolo Esterno						Cedimenti Impresi						
				V. ex	R _{s,x}	R _{s,y}	R _{s,z}	R _{θ,x}	R _{θ,y}	R _{θ,z}	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z
	[m]	[m]	[m]		[N/cm]	[N/cm]	[N/cm]	[N-m/rad]	[N-m/rad]	[N-m/rad]	[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]
Sezione di calcolo Solaio Solai 1.1																
001	2,58	2,21	3,53	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
001	2,58	6,77	3,53	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
002	2,58	-0,83	3,53	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
002	2,58	2,21	3,53	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Sezione di calcolo Solaio Solai 1.2																
001	5,56	0,25	3,53	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
001	7,81	0,25	3,53	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Sezione di calcolo Solaio Solai 1.3																
001	5,56	3,37	3,53	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
001	7,81	3,37	3,53	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Sezione di calcolo Solaio Solai 1.4																
001	6,51	5,37	3,53	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
001	6,51	6,77	3,53	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Sezione di calcolo Solaio Solai 1.5																
001	10,89	-0,83	3,53	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
001	10,89	2,21	3,53	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
002	10,89	2,21	3,53	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
002	10,89	6,77	3,53	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-

LEGENDA:

Id _{sol}	Numero identificativo del nodo per il calcolo dei solai.															
V. ex	Descrizione del tipo di vincolo esterno presente sul nodo.															
X, Y, Z	Coordinate del nodo rispetto al riferimento globale X, Y, Z.															
R _{s,x} , R _{s,y} , R _{s,z}	Valori di rigidezza del vincolo riferiti agli assi globali: le prime tre colonne indicano i valori di rigidezza alla traslazione lungo gli assi X, Y e Z, mentre le seconde tre colonne forniscono i valori di rigidezza alla rotazione intorno agli assi X, Y, e Z.															
R _{θ,x} , R _{θ,y} , R _{θ,z}	Valori di spostamenti/rotazioni del nodo riferiti agli assi globali: le prime tre colonne indicano i valori di spostamento lungo gli assi X, Y, e Z, mentre le seconde tre colonne forniscono i valori di rotazione intorno agli assi X, Y, e Z.															
S _x , S _y , S _z																
Θ _x , Θ _y , Θ _z																

SOLAI - SEZIONI DI CALCOLO

Solai - Sezioni di calcolo														
Id _{Cmp}	L _{Cmp}	Id _{sol}	Mtrl	Id _{Nd,i}	Id _{Nd,f}	V. Int _i	V. Int _f	Tp	Label	B	H	t _w	L _{FP,i}	L _{FP,j}
	[cm]									[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	
Piano Terra				Sezione di calcolo Solaio Solai 1.1					Braccetti Rigidi: NO					
Travetto 2-1	4,27	0001	001	0002	0001	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	T	Ts-50/10x25/4	50	25	10	10	10
Travetto 3-2	2,73	0002	001	0003	0002	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	T	Ts-50/10x25/4	50	25	10	15	15
Piano Terra				Sezione di calcolo Solaio Solai 1.2					Braccetti Rigidi: NO					
Travetto 1-2	1,95	0001	001	0001	0002	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	T	Ts-50/10x25/4	50	25	10	10	10
Piano Terra				Sezione di calcolo Solaio Solai 1.3					Braccetti Rigidi: NO					
Travetto 1-2	1,95	0001	001	0001	0002	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	T	Ts-50/10x25/4	50	25	10	10	10
Piano Terra				Sezione di calcolo Solaio Solai 1.4					Braccetti Rigidi: NO					
Travetto 1-2	1,10	0001	001	0001	0002	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	T	Ts-50/10x25/4	50	25	10	10	10
Piano Terra				Sezione di calcolo Solaio Solai 1.5					Braccetti Rigidi: NO					
Travetto 1-2	2,73	0001	001	0001	0002	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	T	Ts-50/10x25/4	50	25	10	15	15
Travetto 2-3	4,27	0002	001	0002	0003	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	T	Ts-50/10x25/4	50	25	10	10	10

LEGENDA:

Id _{Cmp}	Identificativo della campata.													
L _{Cmp}	Luce libera della campata.													
Id _{sol}	Numero identificativo del solaio, nella relativa tabella.													
Mtrl	Identificativo del materiale.													
Id _{Nd,i/j}	Identificativo del nodo iniziale/finale della campata nella tabella "Solai - Nodi".													
V. Int _{i/f}	Identificativo delle condizioni di vincolo agli estremi iniziale e finale della campata, costituito da sei caratteri. I primi tre, sono relativi alla traslazione rispettivamente													

Solai - Sezioni di calcolo														
Id _{Cmp}	L _{Cmp}	Id _{sol}	M _{tri}	Id _{Nd,i}	Id _{Nd,f}	V. Int _i	V. Int _f	Tp	Label	B	H	t _w	L _{FP,i}	L _{FP,j}
	[cm]									[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]
	lungo gli Assi 1, 2 e 3, mentre i secondi tre sono relativi rispettivamente alla rotazione intorno agli Assi 1, 2 e 3. Il carattere " S " o " N " indica se il vincolo allo spostamento/rotazione è Presente o Assente.													
Tp	Tipo di sezione.													
Label	Identificativo della sezione, come indicato nelle carpenterie.													
B	Larghezza travetto.													
H	Altezza travetto.													
t_w	Spessore anima.													
L_{FP,i}	Larghezza della fascia piena all'estremo iniziale della campata.													
L_{FP,j}	Larghezza della fascia piena all'estremo finale della campata.													
BR	[SI] = Calcolo eseguito utilizzando i "Braccetti Rigidi".													

EDIFICIO - VERIFICHE DI RIPARTIZIONE DELLE FORZE SISMICHE

Edificio - Verifiche di ripartizione delle forze sismiche							
Dir	V _{T,tot}	V _{T,Pil}	% _{OT,Pil}	V _{T,Set}	% _{OT,Set}	V _{T,atr}	% _{OT,atr}
	[N]	[N]	[%]	[N]	[%]	[N]	[%]
X	590 175	379 543	64,0	210 632	36,0	0	0,0
Y	550 599	523 702	95,0	26 897	5,0	0	0,0

LEGENDA:

- V_{T,tot}Taglio totale alla quota Zero Sismico (nella direzione X o Y).
- V_{T,Pil}Taglio totale alla quota Zero Sismico assorbito dai pilastri (nella direzione X o Y).
- %_{OT,Pil}Percentuale del Taglio totale alla quota Zero Sismico assorbito dai pilastri (nella direzione X o Y).
- V_{T,Set}Taglio totale alla quota Zero Sismico assorbito dai setti (nella direzione X o Y).
- %_{OT,Set}Percentuale del Taglio totale alla quota Zero Sismico assorbito dai setti (nella direzione X o Y).
- V_{T,atr}Taglio totale alla quota Zero Sismico NON assorbito dai pilastri e dai setti (nella direzione X o Y).
- %_{OT,atr}Percentuale del Taglio totale alla quota Zero Sismico NON assorbito dai pilastri e dai setti (nella direzione X o Y).

EDIFICIO - VERIFICHE DEFORMABILITÀ TORSIONALE

Edificio - Verifiche deformabilità torsionale									
Direzione	T _{tot,L}	δ _L	K _{FI,L}	M _{Tor,L}	R _{tz,L}	K _{Tor,L}	r ²	I ² _s	ρ
	[N]	[cm]	[N/cm]	[N-m]	[rad]	[N-m/rad]			
Piano Terra									
X	451 657	0,1129	4,0016E+06	554 148	5,6814E-05	9,7536E+09	24,37	23,65	1,031
Y	451 657	0,1937	2,3312E+06				41,84		1,769

LEGENDA:

- T_{tot,L}Forza totale applicata all'impalcato.
- δ_LSpostamento dell'impalcato.
- K_{FI,L}Rigidezza flessionale di piano.
- M_{Tor,L}Coppia torcente totale applicata all'impalcato.
- R_{tz,L}Rotazione dell'impalcato.
- K_{Tor,L}Rigidezza torsionale di piano.
- r²Rapporto tra Rigidezza Torsionale e Rigidezza Flessionale.
- I²_sQuadrato del raggio polare d'inerzia delle masse di piano.
- ρRapporto r² / I²_s per D.M.18 (r/ l_s per altre normative).

NODI (CA) - VERIFICA DI CONFINAMENTO PARTE 1 (Elevazione)

Dati generali di verifica													
Id _{Nd}	Pos	Stato	Id _{Pil,sup}	σ _{cR}	σ _{tR}	f _{yk}	f _{rk}	N _{d,sup}	N _{d,inf}	A _{s,st}	CS		R _r
				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N]		η	ξ/f	
Nodo 1	E	NC	-	7,68	1,19	450,00	-	0	3 342	7/φ8/8/2	3,06	1,06	NO
Nodo 2	E	NC	-	7,23	1,19	450,00	-	0	3 020	5/φ8/10/2	4,16	1,03	NO
Nodo 3	E	NC	-	8,37	1,19	450,00	-	0	598	7/φ8/8/4	2,56	1,06	NO
Nodo 4	E	NC	-	8,37	1,19	450,00	-	0	4 983	7/φ8/8/4	2,56	1,06	NO
Nodo 5	I	NC	-	8,31	1,19	450,00	-	0	64 875	6/φ8/8/4	1,96	1,08	NO
Nodo 6	E	NC	-	8,49	1,19	450,00	-	0	38 259	7/φ8/8/4	2,55	1,04	NO
Nodo 9	I	NC	-	8,31	1,19	450,00	-	0	61 803	6/φ8/8/4	1,96	1,08	NO
Nodo 10	E	NC	-	8,37	1,19	450,00	-	0	38 082	7/φ8/8/4	2,56	1,06	NO
Nodo 23	E	NC	-	8,69	1,19	450,00	-	0	15 014	9/φ8/6/2	4,24	1,21	NO
Nodo 25	E	NC	-	8,69	1,19	450,00	-	0	21 641	9/φ8/6/2	3,99	1,14	NO
Nodo 30	I	NC	-	8,42	1,19	450,00	-	0	88 559	9/φ8/6/2	3,98	1,16	NO
Nodo 32	I	NC	-	8,50	1,19	450,00	-	0	97 256	9/φ8/6/2	3,64	1,06	NO

NODI (CA) - VERIFICA DI CONFINAMENTO PARTE 2 (Elevazione)

Dati indicati per direzione																	
Di r	Id _{Tr}	b _j	h _{jw}	A _{sup} /M ⁺	A _{inf} /M ⁻	Or _{vj} d	V _{c,η}	V _{c,ξ}	σ _η	σ _ξ	V _{jsd,sup}	V _{jsd,inf}	V _d	V _{jsr}	V _{rsd}	h _{jc}	
		[cm]	[cm]	[cm ² ;N-m]	[cm ² ;N-m]		[N]	[N]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm]	
Nodo 1																	
1	Trave 1-5	30	53	6,03	6,03	A	0	0	1,63	0,98	-	-	259 359	-	275 367	53	
2	Trave 1-2	45	53	6,03	6,03	A	0	0	2,51	2,00	-	-	259 359	-	275 367	23	
Nodo 2																	
1	Trave 4-8	31	53	6,03	6,63	A	0	0	1,74	1,16	-	-	285 053	-	236 029	53	
Nodo 3																	
1	Trave 3-4	30	53	6,03	6,03	A	0	0	3,27	1,96	-	-	519 264	-	550 735	53	
	Trave 2-3	30	53	6,03	6,03	A	0	0	3,27	1,96	-	-	519 264	-	550 735	53	
2	Trave 3-7	45	43	5,09	5,09	A	0	0	2,12	1,22	-	-	219 023	-	550 735	23	
Nodo 4																	
1	Trave 2-3	30	53	6,03	6,03	A	0	0	3,27	1,96	-	-	519 264	-	550 735	53	
	Trave 1-2	30	53	6,03	6,03	A	0	0	3,27	1,96	-	-	519 264	-	550 735	53	

Dati indicati per direzione																
Di r	Id _{Tr}	b _j	h _{jw}	A _{sup} /M ⁺	A _{inf} /M ⁻	Or _{vj} d	V _{c,η}	V _{c,ξ}	σ _η	σ _ξ	V _{jsd,sup}	V _{jsd,inf}	V _d	V _{jsr}	V _{r_{sd}}	h _{jc}
		[cm]	[cm]	[cm²;N·m]	[cm²;N·m]		[N]	[N]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm]
2	Trave 2-6	45	43	5,09	5,09	A	0	0	2,12	1,22	-	-	218 721	-	550 735	23
Nodo 5																
1	Trave 7-8	30	43	5,09	5,09	A	0	0	2,76	1,48	-	-	438 129	-	472 058	53
	Trave 6-7	30	43	5,09	5,09	A	0	0	2,76	1,48	-	-	438 129	-	472 058	53
2	Trave 7-S2	45	43	5,09	5,09	A	0	0	4,23	3,19	-	-	438 129	-	472 058	23
	Trave 3-7	45	43	5,09	5,09	A	0	0	4,23	3,19	-	-	438 129	-	472 058	23
Nodo 6																
1	Trave 8-12	30	53	6,16	6,16	A	0	0	3,33	2,02	-	-	530 082	-	550 735	53
	Trave 4-8	30	53	6,16	6,16	A	0	0	3,33	2,02	-	-	530 082	-	550 735	53
Nodo 9																
1	Trave 6-7	30	43	5,09	5,09	A	0	0	2,76	1,48	-	-	438 129	-	472 058	53
	Trave 5-6	30	43	5,09	5,09	A	0	0	2,76	1,48	-	-	438 129	-	472 058	53
2	Trave 6-S1	45	43	5,09	5,09	A	0	0	4,23	3,19	-	-	438 129	-	472 058	23
	Trave 2-6	45	43	5,09	5,09	A	0	0	4,23	3,19	-	-	438 129	-	472 058	23
Nodo 10																
1	Trave 1-5	30	53	6,03	6,03	A	0	0	3,27	1,96	-	-	519 264	-	550 735	53
	Trave 5-9	30	53	6,03	6,03	A	0	0	3,27	1,96	-	-	519 264	-	550 735	53
2	Trave 5-6	45	43	5,09	5,09	A	0	0	2,12	1,22	-	-	23 342	-	550 735	23
Nodo 23																
1	Trave 5-9	30	53	7,57	6,03	A	0	0	2,05	1,16	-	-	324 351	-	393 382	53
2	Trave 9-10	45	53	6,03	6,03	A	0	0	1,33	0,74	-	-	113 864	-	393 382	23
Nodo 25																
1	Trave 8-12	30	53	8,04	6,03	A	0	0	2,18	1,27	-	-	343 817	-	393 382	53
Nodo 30																
1	Trave 10-11	30	53	6,03	6,03	A	0	0	2,12	1,22	-	-	337 672	-	393 382	53
	Trave 9-10	30	53	6,03	6,03	A	0	0	2,12	1,22	-	-	337 672	-	393 382	53
2	Trave S1-10	45	43	6,03	5,09	A	0	0	2,12	1,45	-	-	212 954	-	393 382	23
Nodo 32																
1	Trave 11-12	30	53	6,03	6,03	A	0	0	2,33	1,41	-	-	371 214	-	393 382	53
	Trave 10-11	30	53	6,03	6,03	A	0	0	2,33	1,41	-	-	371 214	-	393 382	53
2	Trave S2-11	45	43	6,03	5,09	A	0	0	2,12	1,45	-	-	212 354	-	393 382	23

LEGENDA:

Dir	Direzione di verifica: 1 = asse locale 3 del pilastro; 2 = asse locale 2 del pilastro
Id_{Tr}	Identificativo delle travi che definiscono la direzione.
b_j	Larghezza effettiva del nodo relativo alla trave esaminata.
h_{jw}	Distanza tra le armature superiori ed inferiori della trave.
A_{sup}/M⁺	Se Or. V _{jd} = A -> Armatura superiore a flessione; se Or. V _{jd} = M -> Massimo momento di calcolo nella sezione della trave a contatto con il nodo.
A_{inf}/M⁻	Se Or. V _{jd} = A -> Armatura inferiore a flessione; se Or. V _{jd} = M -> Minimo momento di calcolo nella sezione della trave a contatto con il nodo.
Or_{vj}_d	Origine del taglio nel nodo per la direzione considerata: [A] = taglio derivante dalle armature delle travi concorrenti nel nodo; [M] = taglio derivante dai momenti agenti agli estremi delle travi concorrenti nel nodo.
V_d	Max Taglio di Progetto per Fessurazione Diagonale.
V_{jsr}	Forza orizzontale resistente del rinforzo.
V_{rsd}	Forza orizzontale resistente del rinforzo+staffe.
h_{jc}	Distanza, tra le giaciture più esterne delle armature del pilastro, nella direzione in esame.
Id_f	Identificativo dell'intervento.
Pos	Posizione del nodo: [I] = interno; [E] = esterno
C/NC	Identificativo dello stato del nodo ([NC] = Non Confinato; [C] = Confinato).
Id_{pil,sup}	Identificativo del pilastro al di sopra del nodo.
σ_{cR}	Resistenza di calcolo a compressione del calcestruzzo per la verifica del nodo.
σ_{tR}	Resistenza di calcolo a trazione del calcestruzzo per la verifica del nodo.
f_{yk}	Resistenza caratteristica allo snervamento delle staffe nel nodo.
f_{Rk}	Resistenza caratteristica ultima del rinforzo in FRP; [-] = rinforzo non presente.
N_{d,sup}	Sforzo normale nel pilastro al di sopra del nodo.
N_{d,inf}	Sforzo normale nel pilastro al di sotto del nodo.
A_{sw}	Staffe nel nodo (numero di staffe/diametro in mm/passi in cm/numero di bracci; [-] = assenza di staffe nel nodo).
CS	Coefficiente di sicurezza: [η] = a compressione; [ξ/f] = max tra controllo f _{ctd} e fessurazione diagonale garantita da staffe e rinforzo ([NS] = Non Significativo per valori di CS ≥ 100; [VNR] = Verifica Non Richiesta).
R_f	[SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.
V_c	Tagli nel pilastro al di sopra del nodo impiegato per la verifica: [η] = tensione principale di compressione; [ξ] = tensione principale di trazione
σ	Tensioni principali di progetto: [η] = compressione; [ξ] = trazione; [-] = rinforzo presente.
V_{jsd}	Taglio di progetto per il meccanismo della fessurazione diagonale superiore e inferiore. [-] = rinforzo non presente.

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

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU												
Id _{Tr}	%L _{LI}	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	[%]	[N]	[N-m]	[N]	[N-m]	[cm ²]	[cm ²]					
Piano Terra												
Travata: Trave 1-2-3-4												
Trave 1-2	0%	-5 201	43 986	-5 201	41 542	6,03	6,03	2.76[S]	0,10	2.92[S]	0,10	NO
	12,5%	-5 201	39 406	-5 201	41 738	6,03	6,03	3.08[S]	0,10	2.91[S]	0,10	NO
	25,0%	-5 201	16 313	-5 201	41 787	6,03	6,03	7.45[S]	0,10	2.90[S]	0,10	NO
	37,5%	0	0	-5 201	39 267	6,03	6,03	-	VNR	3.09[S]	0,10	NO
	50,0%	0	0	4 195	35 302	6,03	6,03	-	VNR	3.51[V]	0,10	NO
	62,5%	2 693	10 061	4 195	32 990	6,03	6,03	12.27[S]	0,10	3.75[V]	0,10	NO
	75,0%	2 693	34 598	2 693	28 672	6,03	6,03	3.57[S]	0,10	4.30[S]	0,10	NO
	87,5%	2 693	63 875	2 693	28 069	6,03	6,03	1.93[S]	0,10	4.40[S]	0,10	NO
	100%	2 693	69 550	2 693	22 728	6,03	6,03	1.77[S]	0,10	5.43[S]	0,10	NO
Trave 2-3	0%	-10 185	74 135	-10 185	40 653	6,03	6,03	1.62[S]	0,10	2.95[S]	0,10	NO
	12,5%	-10 185	74 135	-10 185	40 653	6,03	6,03	1.62[S]	0,10	2.95[S]	0,10	NO
	25,0%	-10 185	74 135	-10 185	40 653	6,03	6,03	1.62[S]	0,10	2.95[S]	0,10	NO
	37,5%	-10 185	59 125	-10 185	27 965	6,03	6,03	2.03[S]	0,10	4.30[S]	0,10	NO
	50,0%	-10 185	43 879	-8 658	15 095	6,03	6,03	2.74[S]	0,10	7.99[S]	0,10	NO
	62,5%	-8 658	58 031	-8 658	28 843	6,03	6,03	2.07[S]	0,10	4.18[S]	0,10	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU												
Id _{Tr}	%L _{Li} [%]	N _{Ed,s} [N]	M _{Ed,3,s} [N·m]	N _{Ed,i} [N]	M _{Ed,3,i} [N·m]	A _{s,s} [cm ²]	A _{s,i} [cm ²]	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	75,0%	-8 658	72 729	-8 658	41 845	6,03	6,03	1.65[S]	0,10	2.88[S]	0,10	NO
	87,5%	-8 658	72 729	-8 658	41 845	6,03	6,03	1.65[S]	0,10	2.88[S]	0,10	NO
	100%	-8 658	72 729	-8 658	41 845	6,03	6,03	1.65[S]	0,10	2.88[S]	0,10	NO
Trave 3-4	0%	-9 898	67 530	-9 898	25 297	6,03	6,03	1.78[S]	0,10	4.75[S]	0,10	NO
	12,5%	-9 898	63 672	-9 898	28 736	6,03	6,03	1.89[S]	0,10	4.18[S]	0,10	NO
	25,0%	-9 898	35 935	-9 898	28 872	6,03	6,03	3.35[S]	0,10	4.16[S]	0,10	NO
	37,5%	-9 898	12 421	-9 898	28 937	6,03	6,03	9.69[S]	0,10	4.16[S]	0,10	NO
	50,0%	0	0	3 458	32 689	6,03	6,03	-	VNR	3.78[V]	0,10	NO
	62,5%	0	0	1 007	38 108	6,03	6,03	-	VNR	3.23[S]	0,10	NO
	75,0%	1 007	17 416	1 007	41 588	6,03	6,03	7.06[S]	0,10	2.96[S]	0,10	NO
	87,5%	1 007	39 315	1 007	41 729	6,03	6,03	3.13[S]	0,10	2.95[S]	0,10	NO
	100,0%	1 007	42 425	1 007	41 800	6,03	6,03	2.90[S]	0,10	2.94[S]	0,10	NO
Piano Terra						Travata: Trave 5-6-7-8						
Trave 5-6	0%	7 571	49 697	7 571	19 049	5,09	5,09	1.73[S]	0,12	4.52[S]	0,12	NO
	12,5%	7 571	37 083	7 571	35 124	5,09	5,09	2.32[S]	0,12	2.45[S]	0,12	NO
	25,0%	7 571	4 712	14 151	50 454	5,09	5,09	18.29[S]	0,12	1.73[V]	0,12	NO
	37,5%	0	0	14 151	56 843	5,09	5,09	-	VNR	1.53[V]	0,12	NO
	50,0%	0	0	14 151	56 237	5,09	5,09	-	VNR	1.55[V]	0,12	NO
	62,5%	0	0	14 151	53 364	5,09	5,09	-	VNR	1.63[V]	0,12	NO
	75,0%	8 367	23 255	14 166	36 355	5,09	5,09	3.71[S]	0,12	2.40[V]	0,12	NO
	87,5%	8 367	62 629	8 367	18 384	5,09	5,09	1.37[S]	0,12	4.69[S]	0,12	NO
	100%	8 367	77 339	0	0	5,09	5,09	1.11[S]	0,12	-	VNR	NO
Trave 6-7	0%	-7 205	71 769	-7 205	31 991	5,09	5,09	1.15[S]	0,12	2.60[S]	0,12	NO
	12,5%	-7 205	71 769	-7 205	31 991	5,09	5,09	1.15[S]	0,12	2.60[S]	0,12	NO
	25,0%	-7 205	66 978	-7 205	27 932	5,09	5,09	1.24[S]	0,12	2.97[S]	0,12	NO
	37,5%	-7 205	53 120	-7 205	15 842	5,09	5,09	1.56[S]	0,12	5.25[S]	0,12	NO
	50,0%	-7 081	39 599	-7 205	3 471	5,09	5,09	2.10[S]	0,12	23.97[S]	0,12	NO
	62,5%	-7 081	53 191	-7 081	15 819	5,09	5,09	1.56[S]	0,12	5.26[S]	0,12	NO
	75,0%	-7 081	67 066	-7 081	27 892	5,09	5,09	1.24[S]	0,12	2.98[S]	0,12	NO
	87,5%	-7 081	71 863	-7 081	31 945	5,09	5,09	1.15[S]	0,12	2.60[S]	0,12	NO
	100,0%	-7 081	71 863	-7 081	31 945	5,09	5,09	1.15[S]	0,12	2.60[S]	0,12	NO
Trave 7-8	0%	4 966	78 477	0	0	5,09	5,09	1.09[S]	0,12	-	VNR	NO
	12,5%	4 966	63 331	4 966	17 683	5,09	5,09	1.35[S]	0,12	4.84[S]	0,12	NO
	25,0%	4 966	23 509	14 703	36 473	5,09	5,09	3.64[S]	0,12	2.40[V]	0,12	NO
	37,5%	0	0	14 703	54 214	5,09	5,09	-	VNR	1.61[V]	0,12	NO
	50,0%	0	0	14 703	57 482	5,09	5,09	-	VNR	1.52[V]	0,12	NO
	62,5%	0	0	14 703	58 004	5,09	5,09	-	VNR	1.51[V]	0,12	NO
	75,0%	9 510	4 037	14 703	51 564	5,09	5,09	21.44[S]	0,12	1.69[V]	0,12	NO
	87,5%	9 516	36 787	9 516	35 695	5,09	5,09	2.35[S]	0,12	2.42[S]	0,12	NO
	100%	9 516	49 771	9 516	19 125	5,09	5,09	1.73[S]	0,12	4.52[S]	0,12	NO
Piano Terra						Travata: Trave 9-10-11-12						
Trave 9-10	0%	-104 384	21 619	-104 384	25 864	6,03	6,03	4.47[S]	0,09	3.73[S]	0,09	NO
	12,5%	-110 372	3 849	-110 372	22 984	6,03	6,03	24.71[S]	0,09	4.13[S]	0,09	NO
	25,0%	0	0	-98 983	29 950	6,03	6,03	-	VNR	3.27[V]	0,09	NO
	37,5%	0	0	-110 102	30 013	6,03	6,03	-	VNR	3.17[V]	0,09	NO
	50,0%	0	0	-107 944	30 599	6,03	6,03	-	VNR	3.12[V]	0,09	NO
	62,5%	-94 057	3 746	-114 575	20 376	6,03	6,03	26.49[S]	0,09	4.61[S]	0,09	NO
	75,0%	-115 514	11 041	-115 514	19 089	6,03	6,03	8.49[S]	0,09	4.91[S]	0,09	NO
	87,5%	-114 350	24 789	-114 350	14 433	6,03	6,03	3.79[S]	0,09	6.52[S]	0,09	NO
	100%	-107 685	47 679	-107 685	6 790	6,03	6,03	2.00[S]	0,09	14.10[S]	0,09	NO
Trave 10-11	0%	-97 214	43 989	-97 214	2 439	6,03	6,03	2.23[S]	0,09	40.36[S]	0,09	NO
	12,5%	-70 970	28 313	-70 970	5 669	6,03	6,03	3.71[S]	0,09	18.53[S]	0,09	NO
	25,0%	-46 952	19 573	-46 952	6 757	6,03	6,03	5.67[S]	0,10	16.44[S]	0,10	NO
	37,5%	-18 420	12 689	-18 420	5 853	6,03	6,03	9.31[S]	0,10	20.20[S]	0,10	NO
	50,0%	13 357	7 934	13 271	4 131	6,03	6,03	15.90[S]	0,11	30.54[S]	0,11	NO
	62,5%	-8 770	13 220	-8 770	5 586	6,03	6,03	9.12[S]	0,10	21.60[S]	0,10	NO
	75,0%	-42 855	16 541	-42 855	2 779	6,03	6,03	6.77[S]	0,10	40.34[S]	0,10	NO
	87,5%	-40 612	28 836	-40 612	4 470	6,03	6,03	3.90[S]	0,10	25.20[S]	0,10	NO
	100,0%	-92 579	39 694	-57 314	813	6,03	6,03	2.50[S]	0,09	NS	0,09	NO
Trave 11-12	0%	-99 024	58 228	-54 784	6 182	6,03	6,03	1.68[S]	0,09	17.65[S]	0,09	NO
	12,5%	-106 291	30 777	-106 291	13 186	6,03	6,03	3.12[S]	0,09	7.29[S]	0,09	NO
	25,0%	-115 869	14 912	-115 869	19 190	6,03	6,03	6.28[S]	0,09	4.88[S]	0,09	NO
	37,5%	-116 378	3 006	-116 378	22 156	6,03	6,03	31.14[S]	0,09	4.22[S]	0,09	NO
	50,0%	0	0	-106 759	34 161	6,03	6,03	-	VNR	2.81[V]	0,09	NO
	62,5%	0	0	-128 046	33 863	6,03	6,03	-	VNR	2.67[V]	0,08	NO
	75,0%	0	0	-117 644	33 839	6,03	6,03	-	VNR	2.75[V]	0,08	NO
	87,5%	-109 873	5 432	-131 031	23 672	6,03	6,03	17.53[S]	0,09	3.79[S]	0,08	NO
	100,0%	-107 336	17 016	-107 336	31 560	6,03	6,03	5.63[S]	0,09	3.03[S]	0,09	NO
Piano Terra						Travata: Trave S1-S1-S1-S2-S2						
Trave S1-S1	0%	-6 855	15 307	-6 855	7 481	5,09	5,09	5.43[S]	0,12	11.12[S]	0,12	NO
	12,5%	-6 855	15 307	-6 855	7 481	5,09	5,09	5.43[S]	0,12	11.12[S]	0,12	NO
	25,0%	-6 855	15 307	-6 855	7 481	5,09	5,09	5.43[S]	0,12	11.12[S]	0,12	NO
	37,5%	-6 855	15 307	-6 855	7 481	6,03	5,56	6.40[S]	0,12	12.11[S]	0,12	NO
	50,0%	-6 855	15 307	-6 855	7 481	6,03	5,56	6.40[S]	0,12	12.11[S]	0,12	NO
	62,4%	-89 544	22 088	-89 544	25 170	6,03	5,56	3.68[S]	0,11	2.93[S]	0,10	NO
	75,1%	-89 544	22 088	-89 544	25 170	6,03	5,56	3.68[S]	0,11	2.93[S]	0,10	NO
	87,5%	-89 544	22 088	-89 544	25 170	6,03	5,56	3.68[S]	0,11	2.93[S]	0,10	NO
	100%	-89 544	22 088	-89 544	25 170	6,03	5,56	3.68[S]	0,11	2.93[S]	0,10	NO
Trave S1-S1	0%	-217 762	25 389	-186 261	27 392	6,03	5,56	2.17[S]	0,09	1.98[S]	0,09	NO
	12,5%	-217 762	25 389	-186 261	27 392	6,03	5,56	2.17[S]	0,09	1.98[S]	0,09	NO
	25,0%	-217 762	25 389	-186 261	27 392	6,16	5,56	2.25[S]	0,09	1.98[S]	0,09	NO
	37,6%	-217 762	25 389	-186 261	27 392	6,16	6,03	2.25[S]	0,09	2.25[S]	0,09	NO
	50,1%	-217 762	25 389	-186 261	27 392	6,16	6,03	2.25[S]	0,09	2.25[S]	0,09	NO
	62,6%	-217 762	25 389	-186 261	27 392	6,16	6,03	2.25[S]	0,09	2.25[S]	0,09	NO
	74,9%	-217 762	25 389	-186 261	27 392	6,16	6,03	2.25[S]	0,09	2.25[S]	0,09	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU												
Id _{Tr}	%L _{Lt} [%]	N _{Ed,s} [N]	M _{Ed,3,s} [N·m]	N _{Ed,i} [N]	M _{Ed,3,i} [N·m]	A _{s,s} [cm ²]	A _{s,i} [cm ²]	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	87,4%	-217 762	25 389	-186 261	27 392	6,16	6,03	2.25[S]	0,09	2.25[S]	0,09	NO
	99,9%	-217 762	25 389	-186 261	27 392	6,16	6,03	2.25[S]	0,09	2.25[S]	0,09	NO
Trave S1-S2	0%	-11 884	87 189	-11 884	86 141	6,16	6,03	1.13[S]	0,12	1.12[S]	0,12	NO
	12,5%	-11 884	87 189	-11 884	86 141	6,16	6,03	1.13[S]	0,12	1.12[S]	0,12	NO
	25,0%	-11 884	81 216	-11 884	81 060	6,16	6,63	1.21[S]	0,12	1.31[S]	0,13	NO
	37,5%	-11 884	57 712	-11 884	60 560	6,03	6,63	1.68[S]	0,12	1.75[S]	0,13	NO
	50,0%	-11 511	36 956	-11 511	42 678	6,03	6,63	2.62[S]	0,12	2.49[S]	0,13	NO
	62,5%	-11 511	59 820	-11 511	63 816	6,03	6,63	1.62[S]	0,12	1.66[S]	0,13	NO
	75,0%	-11 511	83 113	-11 511	84 527	6,63	6,63	1.28[S]	0,13	1.25[S]	0,13	NO
	87,5%	-11 511	89 030	-11 511	89 666	6,63	6,63	1.19[S]	0,13	1.18[S]	0,13	NO
	100%	-11 511	89 030	-11 511	89 666	6,63	6,63	1.19[S]	0,13	1.18[S]	0,13	NO
Trave S2-S2	0%	-221 341	25 707	-221 341	31 165	6,63	6,63	2.49[S]	0,09	2.05[S]	0,09	NO
	12,5%	-221 341	25 707	-221 341	31 165	6,63	6,63	2.49[S]	0,09	2.05[S]	0,09	NO
	25,0%	-221 341	25 707	-221 341	31 165	6,63	5,56	2.49[S]	0,09	1.51[S]	0,09	NO
	37,5%	-106 239	21 063	-106 239	21 955	5,56	5,56	3.34[S]	0,10	3.21[S]	0,10	NO
	50,0%	-106 239	21 063	-106 239	21 955	5,56	5,56	3.34[S]	0,10	3.21[S]	0,10	NO
	62,5%	-106 239	21 063	-106 239	21 955	5,56	5,56	3.34[S]	0,10	3.21[S]	0,10	NO
	75,0%	2 535	15 335	-3 994	6 509	5,56	5,56	6.03[S]	0,12	14.01[S]	0,12	NO
	87,5%	2 535	15 335	-3 994	6 509	5,09	5,09	5.55[S]	0,12	12.88[S]	0,12	NO
	100%	2 535	15 335	-3 994	6 509	5,09	5,09	5.55[S]	0,12	12.88[S]	0,12	NO
Piano Terra						Travata: Trave 1-5-9						
Trave 1-5	0%	-64 228	102 979	-64 228	105 663	6,03	6,03	1.03[S]	0,09	1.01[S]	0,09	NO
	12,5%	-64 228	102 979	-64 228	105 663	6,03	6,03	1.03[S]	0,09	1.01[S]	0,09	NO
	25,0%	-64 228	93 198	-64 228	97 068	6,03	6,03	1.14[S]	0,09	1.10[S]	0,09	NO
	37,5%	-64 228	67 379	-64 228	73 779	6,03	6,03	1.58[S]	0,09	1.44[S]	0,09	NO
	50,0%	-64 228	42 025	-64 228	50 029	6,03	6,03	2.54[S]	0,09	2.13[S]	0,09	NO
	62,5%	-39 460	56 131	-39 460	60 603	6,03	6,03	2.01[S]	0,10	1.86[S]	0,10	NO
	75,0%	-39 460	82 315	-39 460	83 525	6,03	6,03	1.37[S]	0,10	1.35[S]	0,10	NO
	87,5%	-39 460	92 231	-39 460	91 983	6,03	6,03	1.22[S]	0,10	1.22[S]	0,10	NO
	100%	-39 460	92 231	-39 460	91 983	6,03	6,03	1.22[S]	0,10	1.22[S]	0,10	NO
Trave 5-9	0%	-70 099	102 263	-70 099	104 561	6,03	6,03	1.02[S]	0,09	1.00[S]	0,09	NO
	12,5%	-70 099	102 263	-70 099	104 561	6,03	6,03	1.02[S]	0,09	1.00[S]	0,09	NO
	25,0%	-70 099	76 275	-70 099	80 021	6,03	6,03	1.38[S]	0,09	1.31[S]	0,09	NO
	37,5%	-70 099	49 079	-70 099	52 375	6,03	6,03	2.14[S]	0,09	2.01[S]	0,09	NO
	50,0%	-50 956	41 802	-50 956	29 884	6,03	6,03	2.63[S]	0,09	3.68[S]	0,09	NO
	62,5%	-50 956	73 817	-50 956	52 709	6,03	6,03	1.49[S]	0,09	2.08[S]	0,09	NO
	75,0%	-50 956	106 882	-50 956	74 484	7,57	6,03	1.31[S]	0,10	1.47[S]	0,09	NO
	87,5%	-50 956	138 280	-50 956	93 616	7,57	6,03	1.01[S]	0,10	1.17[S]	0,09	NO
	100%	-50 956	138 280	-50 956	93 616	7,57	6,03	1.01[S]	0,10	1.17[S]	0,09	NO
Piano Terra						Travata: Trave 2-6-S1						
Trave 2-6	0%	-41 671	39 920	-41 671	44 700	5,09	5,09	1.90[S]	0,11	1.70[S]	0,11	NO
	12,5%	-41 671	39 920	-41 671	44 700	5,09	5,09	1.90[S]	0,11	1.70[S]	0,11	NO
	25,0%	-41 671	29 890	-41 671	39 308	5,09	5,09	2.55[S]	0,11	1.93[S]	0,11	NO
	37,5%	-41 671	18 711	-41 671	31 579	5,09	5,09	4.07[S]	0,11	2.41[S]	0,11	NO
	50,0%	-41 671	8 765	-41 671	22 619	5,09	5,09	8.69[S]	0,11	3.37[S]	0,11	NO
	62,5%	-37 104	16 642	-37 104	15 678	5,09	5,09	4.63[S]	0,11	4.92[S]	0,11	NO
	75,0%	-37 104	30 989	-37 104	20 241	5,09	5,09	2.48[S]	0,11	3.81[S]	0,11	NO
	87,5%	-37 104	43 599	-37 104	23 049	5,09	5,09	1.76[S]	0,11	3.34[S]	0,11	NO
	100,0%	-37 104	43 599	-37 104	23 049	5,09	5,09	1.76[S]	0,11	3.34[S]	0,11	NO
Trave 6-S1	0%	-33 847	36 823	-33 847	22 145	5,09	5,09	2.11[S]	0,11	3.51[S]	0,11	NO
	12,5%	-33 847	36 823	-33 847	22 145	5,09	5,09	2.11[S]	0,11	3.51[S]	0,11	NO
	25,0%	-33 847	25 558	-33 847	20 606	5,09	5,09	3.04[S]	0,11	3.77[S]	0,11	NO
	37,5%	-33 847	14 527	-33 847	17 529	5,09	5,09	5.35[S]	0,11	4.43[S]	0,11	NO
	50,0%	-33 847	4 946	-33 847	13 002	5,09	5,09	15.73[S]	0,11	5.98[S]	0,11	NO
	62,5%	-32 647	11 071	-32 647	15 917	5,09	5,09	7.05[S]	0,11	4.90[S]	0,11	NO
	75,0%	-32 647	21 662	-32 647	19 436	5,09	5,09	3.60[S]	0,11	4.01[S]	0,11	NO
	87,5%	-32 647	32 493	-32 647	21 409	5,09	5,09	2.40[S]	0,11	3.64[S]	0,11	NO
	100%	-32 647	32 493	-32 647	21 409	5,09	5,09	2.40[S]	0,11	3.64[S]	0,11	NO
Piano Terra						Travata: Trave 3-7-S2						
Trave 3-7	0%	-40 961	39 209	-40 961	43 919	5,09	5,09	1.94[S]	0,11	1.73[S]	0,11	NO
	12,5%	-40 961	39 209	-40 961	43 919	5,09	5,09	1.94[S]	0,11	1.73[S]	0,11	NO
	25,0%	-40 961	29 313	-40 961	38 607	5,09	5,09	2.60[S]	0,11	1.97[S]	0,11	NO
	37,5%	-40 961	18 298	-40 961	30 974	5,09	5,09	4.17[S]	0,11	2.46[S]	0,11	NO
	50,0%	-40 961	8 514	-40 961	22 110	5,09	5,09	8.97[S]	0,11	3.45[S]	0,11	NO
	62,5%	-37 627	16 825	-37 627	15 375	5,09	5,09	4.57[S]	0,11	5.01[S]	0,11	NO
	75,0%	-37 627	31 074	-37 627	19 774	5,09	5,09	2.47[S]	0,11	3.89[S]	0,11	NO
	87,5%	-37 627	43 606	-37 627	22 448	5,09	5,09	1.76[S]	0,11	3.43[S]	0,11	NO
	100,0%	-37 627	43 606	-37 627	22 448	5,09	5,09	1.76[S]	0,11	3.43[S]	0,11	NO
Trave 7-S2	0%	-35 530	35 386	-35 530	19 922	5,09	5,09	2.18[S]	0,11	3.88[S]	0,11	NO
	12,5%	-35 530	35 386	-35 530	19 922	5,09	5,09	2.18[S]	0,11	3.88[S]	0,11	NO
	25,0%	-35 530	24 498	-35 530	19 128	5,09	5,09	3.16[S]	0,11	4.05[S]	0,11	NO
	37,5%	-35 530	13 884	-35 530	16 872	5,09	5,09	5.58[S]	0,11	4.59[S]	0,11	NO
	50,0%	-35 530	4 807	-35 530	13 255	5,09	5,09	16.11[S]	0,11	5.84[S]	0,11	NO
	62,5%	-34 794	8 291	-34 794	14 819	5,09	5,09	9.36[S]	0,11	5.23[S]	0,11	NO
	75,0%	-34 794	18 059	-34 794	17 923	5,09	5,09	4.29[S]	0,11	4.33[S]	0,11	NO
	87,5%	-34 794	28 144	-34 794	19 518	5,09	5,09	2.75[S]	0,11	3.97[S]	0,11	NO
	100%	-34 794	28 144	-34 794	19 518	5,09	5,09	2.75[S]	0,11	3.97[S]	0,11	NO
Piano Terra						Travata: Trave 4-8-12						
Trave 4-8	0%	-66 737	105 427	-66 737	107 955	6,03	6,63	1.00[S]	0,09	1.09[S]	0,09	NO
	12,5%	-66 737	105 427	-66 737	107 955	6,03	6,63	1.00[S]	0,09	1.09[S]	0,09	NO
	25,0%	-66 737	95 622	-66 737	99 466	6,03	6,03	1.11[S]	0,09	1.06[S]	0,09	NO
	37,5%	-66 737	69 090	-66 737	75 824	6,03	6,03	1.53[S]	0,09	1.40[S]	0,09	NO
	50,0%	-66 737	43 076	-66 737	51 664	6,03	6,03	2.46[S]	0,09	2.05[S]	0,09	NO
	62,5%	-42 280	57 127	-42 280	62 407	6,03	6,03	1.96[S]	0,10	1.80[S]	0,10	NO
	75,0%	-42 280	83 866	-42 280	85 842	6,16	6,03	1.36[S]	0,10	1.30[S]	0,10	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU												
Id _{Tr}	%L _{Li}	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm²]	[cm²]					
	87,5%	-42 280	93 731	-42 280	94 273	6,16	6,16	1.22[S]	0,10	1.21[S]	0,10	NO
	100%	-42 280	93 731	-42 280	94 273	6,16	6,16	1.22[S]	0,10	1.21[S]	0,10	NO
Trave 8-12	0%	-73 000	100 915	-73 000	103 137	6,16	6,16	1.06[S]	0,09	1.03[S]	0,09	NO
	12,5%	-73 000	100 915	-73 000	103 137	6,16	6,16	1.06[S]	0,09	1.03[S]	0,09	NO
	25,0%	-73 000	74 534	-73 000	78 984	6,16	6,03	1.43[S]	0,09	1.32[S]	0,09	NO
	37,5%	-73 000	47 435	-73 000	51 737	6,03	6,03	2.20[S]	0,09	2.02[S]	0,09	NO
	50,0%	-50 761	42 040	-50 761	29 446	6,03	6,03	2.62[S]	0,09	3.74[S]	0,09	NO
	62,5%	-50 761	74 404	-50 761	51 428	6,03	6,03	1.48[S]	0,09	2.14[S]	0,09	NO
	75,0%	-50 761	107 918	-50 761	72 258	8,04	6,03	1.38[S]	0,11	1.52[S]	0,09	NO
	87,5%	-50 761	140 086	-50 761	90 624	8,04	6,03	1.06[S]	0,11	1.21[S]	0,09	NO
	100%	-50 761	140 086	-50 761	90 624	8,04	6,03	1.06[S]	0,11	1.21[S]	0,09	NO
Piano Terra						Travata: Trave S1-10						
Trave S1-10	0%	-102 289	33 018	-102 289	14 904	5,09	5,09	1.93[S]	0,10	4.28[S]	0,10	NO
	12,5%	-102 289	33 018	-102 289	14 904	5,09	5,09	1.93[S]	0,10	4.28[S]	0,10	NO
	25,0%	-92 971	43 036	-102 289	14 904	6,03	5,09	1.87[S]	0,11	4.29[S]	0,10	NO
	37,5%	-92 971	54 262	-102 289	14 196	6,03	5,09	1.48[S]	0,11	4.50[S]	0,10	NO
	50,0%	-92 971	65 578	-92 971	9 702	6,03	5,09	1.22[S]	0,11	6.78[S]	0,10	NO
	62,5%	-92 971	76 987	-92 971	14 943	6,03	5,09	1.04[S]	0,11	4.40[S]	0,10	NO
	75,0%	-92 971	77 745	-92 971	15 287	6,03	5,09	1.03[S]	0,11	4.30[S]	0,10	NO
	87,5%	-92 971	77 745	-92 971	15 287	6,03	5,09	1.03[S]	0,11	4.30[S]	0,10	NO
	100%	-92 971	77 745	-92 971	15 287	6,03	5,09	1.03[S]	0,11	4.30[S]	0,10	NO
Piano Terra						Travata: Trave S2-11						
Trave S2-11	0%	-89 872	32 708	-89 872	16 476	5,09	5,09	2.03[S]	0,10	4.03[S]	0,10	NO
	12,5%	-89 872	32 708	-89 872	16 476	5,09	5,09	2.03[S]	0,10	4.03[S]	0,10	NO
	25,0%	-81 481	42 198	-89 872	16 476	6,03	5,09	1.96[S]	0,11	4.03[S]	0,10	NO
	37,5%	-81 481	53 596	-89 872	15 738	6,03	5,09	1.54[S]	0,11	4.22[S]	0,10	NO
	50,0%	-81 481	65 085	-81 481	8 181	6,03	5,09	1.27[S]	0,11	8.33[S]	0,10	NO
	62,5%	-81 481	76 665	-81 481	13 177	6,03	5,09	1.08[S]	0,11	5.17[S]	0,10	NO
	75,0%	-81 481	77 455	-81 481	13 513	6,03	5,09	1.07[S]	0,11	5.04[S]	0,10	NO
	87,5%	-81 481	77 455	-81 481	13 513	6,03	5,09	1.07[S]	0,11	5.04[S]	0,10	NO
	100,0%	-81 481	77 455	-81 481	13 513	6,03	5,09	1.07[S]	0,11	5.04[S]	0,10	NO

LEGENDA:

Id_{Tr}

%L_{Li}

N_{Ed,s}, M_{Ed,3,s}

N_{Ed,i}, M_{Ed,3,i}

A_{s,s}, A_{s,i}

(X/d)_s

(X/d)_i

CS_s, CS_i

R_f

Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.

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

Sollecitazioni di progetto per armatura superiore (N_{Ed} >0: compressione).

Sollecitazioni di progetto per armatura inferiore (N_{Ed} > 0: compressione).

Armatura a flessione superiore e inferiore.

Indice di duttilità superiore (VNR = Verifica non richiesta).

Indice di duttilità inferiore (VNR = Verifica non richiesta).

Coefficiente di sicurezza relativo alle sollecitazioni che tendono le fibre superiori e inferiori ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).

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

Travi (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Elevazione)															
Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU															
Id _{Tr}	%L _{Li}	+/-	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctg ⊙	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
Piano Terra						Travata: Trave 1-2-3-4									
Trave 1-2	0%	+	87 661	4,12	360 946	401 046	2 383	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
		-	-25 638	14,08	360 946	401 046	2 383	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	79 772	3,00	360 946	239 073	2 383	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-33 254	7,19	360 946	239 073	2 383	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	71 883	3,33	360 946	239 073	2 383	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-40 870	5,85	360 946	239 073	2 383	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	63 994	3,74	360 946	239 073	2 383	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-48 486	4,93	360 946	239 073	2 383	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	56 104	4,26	360 946	239 073	2 383	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-56 103	4,26	360 946	239 073	2 383	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	48 487	4,93	360 946	239 073	2 383	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-63 993	3,74	360 946	239 073	2 383	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	40 871	5,85	360 946	239 073	2 383	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-71 883	3,33	360 946	239 073	2 383	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	33 255	7,19	360 946	239 073	2 383	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-79 772	3,00	360 946	239 073	2 383	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	25 639	14,08	360 946	401 046	2 383	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
		-	-87 661	4,12	360 946	401 046	2 383	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
Trave 2-3	0%	+	141 195	2,55	360 608	403 485	0	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
		-	-131 509	2,74	360 608	403 485	0	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	139 979	2,58	360 608	403 485	0	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
		-	-132 714	2,72	360 608	403 485	0	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	138 762	2,60	360 608	403 485	0	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
		-	-133 920	2,69	360 608	403 485	0	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	137 546	1,85	360 608	254 299	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-135 125	1,88	360 608	254 299	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	136 331	1,87	360 608	254 299	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-136 329	1,87	360 608	254 299	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	135 125	1,88	360 608	254 299	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-137 546	1,85	360 608	254 299	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	133 920	2,69	360 608	403 485	0	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
		-	-138 762	2,60	360 608	403 485	0	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	132 715	2,72	360 608	403 485	0	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO

pag.41

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU															
Id _{Tr}	%L _{Lt}	+/-	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctg Θ	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
		-	-139 978	2,58	360 608	403 485	0	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	131 509	2,74	360 608	403 485	0	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
		-	-141 195	2,55	360 608	403 485	0	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
Trave 3-4	0%	+	88 836	4,06	360 877	401 444	1 897	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
		-	-30 288	11,91	360 877	401 444	1 897	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	81 388	4,43	360 877	401 444	1 897	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
		-	-37 478	9,63	360 877	401 444	1 897	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	73 942	3,08	360 877	227 901	1 897	0	0	0	2,50	0,04787	0,0000	0,0000	NO
		-	-44 666	5,10	360 877	227 901	1 897	0	0	0	2,50	0,04787	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	66 494	3,43	360 877	227 901	1 897	0	0	0	2,50	0,04787	0,0000	0,0000	NO
		-	-51 856	4,39	360 877	227 901	1 897	0	0	0	2,50	0,04787	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	59 045	3,86	360 877	227 901	1 897	0	0	0	2,50	0,04787	0,0000	0,0000	NO
		-	-59 047	3,86	360 877	227 901	1 897	0	0	0	2,50	0,04787	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	51 857	4,39	360 877	227 901	1 897	0	0	0	2,50	0,04787	0,0000	0,0000	NO
		-	-66 493	3,43	360 877	227 901	1 897	0	0	0	2,50	0,04787	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	44 667	5,10	360 877	227 901	1 897	0	0	0	2,50	0,04787	0,0000	0,0000	NO
		-	-73 941	3,08	360 877	227 901	1 897	0	0	0	2,50	0,04787	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	37 477	9,63	360 877	401 444	1 897	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
		-	-81 389	4,43	360 877	401 444	1 897	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	30 288	11,91	360 877	401 444	1 897	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
		-	-88 836	4,06	360 877	401 444	1 897	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
Piano Terra									Travata: Trave 5-6-7-8						
Trave 5-6	0%	+	100 538	2,95	296 438	358 752	7 716	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	296 438	358 752	7 716	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	85 154	2,42	296 438	206 407	7 716	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	296 438	206 407	7 716	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	69 774	2,96	296 438	206 407	7 716	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-10 109	20,42	296 438	206 407	7 716	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	54 393	3,79	296 438	206 407	7 716	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-24 804	8,32	296 438	206 407	7 716	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	39 011	5,29	296 438	206 407	7 716	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-39 506	5,22	296 438	206 407	7 716	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	24 314	8,49	296 438	206 407	7 716	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-54 889	3,76	296 438	206 407	7 716	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
Trave 6-7	75,0%	+	9 617	21,46	296 438	206 407	7 716	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-71 670	2,88	296 438	206 407	7 716	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	0	-	296 438	206 407	7 716	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-94 119	2,19	296 438	206 407	7 716	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	0	-	296 438	358 752	7 716	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-100 529	2,95	296 438	358 752	7 716	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	0%	+	98 514	3,00	295 361	360 066	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-89 331	3,31	295 361	360 066	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	97 356	3,03	295 361	360 066	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-90 467	3,26	295 361	360 066	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	96 196	3,07	295 361	360 066	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-91 605	3,22	295 361	360 066	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
Trave 7-8	37,5%	+	95 038	2,44	295 361	232 366	0	0	0	0	2,50	0,05914	0,0000	0,0000	NO
		-	-92 741	2,51	295 361	232 366	0	0	0	0	2,50	0,05914	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	93 877	2,48	295 361	232 366	0	0	0	0	2,50	0,05914	0,0000	0,0000	NO
		-	-93 880	2,48	295 361	232 366	0	0	0	0	2,50	0,05914	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	92 741	2,51	295 361	232 366	0	0	0	0	2,50	0,05914	0,0000	0,0000	NO
		-	-95 037	2,45	295 361	232 366	0	0	0	0	2,50	0,05914	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	91 605	3,22	295 361	360 066	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-96 196	3,07	295 361	360 066	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	90 467	3,26	295 361	360 066	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-97 355	3,03	295 361	360 066	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	89 331	3,31	295 361	360 066	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-98 513	3,00	295 361	360 066	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
Trave 9-10	0%	+	100 151	2,96	296 487	357 930	8 070	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	296 487	357 930	8 070	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	93 510	2,09	296 487	195 112	8 070	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	296 487	195 112	8 070	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	72 680	2,68	296 487	195 112	8 070	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-8 805	22,16	296 487	195 112	8 070	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	54 647	3,57	296 487	195 112	8 070	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-23 675	8,24	296 487	195 112	8 070	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	39 083	4,99	296 487	195 112	8 070	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-38 545	5,06	296 487	195 112	8 070	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	24 205	8,06	296 487	195 112	8 070	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-54 100	3,61	296 487	195 112	8 070	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
Piano Terra	75,0%	+	9 334	20,90	296 487	195 112	8 070	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-69 666	2,80	296 487	195 112	8 070	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	0	-	296 487	195 112	8 070	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
Trave 9-10		-	-85 229	2,29	296 487	195 112	8 070	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	0	-	296 487	357 930	8 070	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-99 552	2,98	296 487	357 930	8 070	0	0						

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

Id _{Tr}	% _{oLLI}	+/-	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctg Θ	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _r
	[%]	-	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]	
		-	-733	NS	360 608	377 308	0	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	42 493	5,64	360 608	239 828	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-10 445	22,96	360 608	239 828	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	31 277	7,78	360 608	243 473	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-21 683	11,23	360 608	243 473	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	21 535	11,37	360 608	244 945	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-32 609	7,51	360 608	244 945	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	2 393	NS	360 608	250 697	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-49 849	5,03	360 608	250 697	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	0	-	360 608	247 330	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-61 870	4,00	360 608	247 330	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	0	-	362 217	392 370	11 334	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
		-	-72 954	4,97	362 217	392 370	11 334	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	0	-	367 054	375 376	45 399	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
		-	-106 643	3,44	367 054	375 376	45 399	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
Trave 10-11	0%	+	74 755	4,90	366 401	369 445	40 803	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
		-	-10 516	34,84	366 401	369 445	40 803	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	50 721	7,19	364 881	386 455	30 097	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
		-	-15 139	24,10	364 881	386 455	30 097	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	42 951	5,34	363 502	229 571	20 381	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-20 513	11,19	363 502	229 571	20 381	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	35 264	6,64	362 649	234 116	14 378	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-25 349	9,24	362 649	234 116	14 378	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	29 602	8,00	362 381	236 925	12 488	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-32 072	7,39	362 381	236 925	12 488	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	25 466	9,19	362 719	233 991	14 866	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-37 608	6,22	362 719	233 991	14 866	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	19 494	11,86	363 754	231 286	22 162	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-43 230	5,35	363 754	231 286	22 162	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	13 031	28,04	365 393	388 364	33 702	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
		-	-50 129	7,29	365 393	388 364	33 702	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
Trave 11-12	100,0 %	+	8 566	42,84	366 970	371 089	44 812	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
		-	-76 023	4,83	366 970	371 089	44 812	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
	0%	+	115 606	3,18	367 939	372 750	51 634	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	367 939	372 750	51 634	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	76 773	4,73	362 899	392 100	16 134	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	362 899	392 100	16 134	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	63 093	3,92	360 608	247 150	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	360 608	247 150	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	53 203	4,70	360 608	249 839	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	360 608	249 839	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	40 644	6,13	360 608	249 097	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-9 948	25,04	360 608	249 097	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	21 667	11,20	360 608	242 735	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-30 644	7,92	360 608	242 735	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	8 865	26,96	360 608	239 012	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-42 868	5,58	360 608	239 012	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
Piano Terra	87,5%	+	0	-	360 608	381 828	0	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
		-	-56 467	6,39	360 608	381 828	0	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	0	-	360 608	351 683	0	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
		-	-81 263	4,33	360 608	351 683	0	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
	Travata: Trave S1-S1-S1-S2-S2														
	Trave S1-S1	0%	+	59 144	5,00	295 653	339 869	2 542	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
			-	-38 628	7,65	295 653	339 869	2 542	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		12,5%	+	59 144	5,00	295 653	339 869	2 542	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
			-	-38 628	7,65	295 653	339 869	2 542	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		25,0%	+	59 144	5,00	295 653	339 869	2 542	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
			-	-38 628	7,65	295 653	339 869	2 542	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		37,5%	+	59 144	5,00	295 653	339 869	2 542	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
			-	-38 628	7,65	295 653	339 869	2 542	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		50,0%	+	59 144	5,00	295 653	339 869	2 542	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
			-	-38 628	7,65	295 653	339 869	2 542	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		62,4%	+	79 916	3,70	295 299	339 874	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
			-	-65 126	4,53	295 299	339 874	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		75,1%	+	79 916	3,70	295 299	339 874	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
			-	-65 126	4,53	295 299	339 874	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		87,5%	+	79 916	3,70	295 299	339 874	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
			-	-65 126	4,53	295 299	339 874	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
Trave S1-S1	Trave S1-S1	100%	+	79 916	3,70	295 299	339 874	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
			-	-65 126	4,53	295 299	339 874	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		0%	+	288 080	1,03	295 299	353 393	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
			-	-271 787	1,09	295 299	353 393	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		12,5%	+	287 704	1,03	295 299	353 393	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
			-	-272 153	1,09	295 299	353 393	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		25,0%	+	287 328	1,03	295 299	353 393	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
			-	-272 518	1,08	295 299	353 393	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		37,6%	+	286 952	1,03	295 299	353 393	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
			-	-272 884	1,08	295 299	353 393	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		50,1%	+	286 551	1,03	295 299	353 393	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
			-	-273 272	1,08	295 299	353 393	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO

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

Id _{Tr}	% _{oL_{LI}}	+/-	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctg Θ	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _r
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]	
	62,6%	+	286 162	1,03	295 299	353 393	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-273 671	1,08	295 299	353 393	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	74,9%	+	285 774	1,03	295 299	353 393	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-274 072	1,08	295 299	353 393	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	87,4%	+	285 385	1,03	295 299	353 393	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-274 473	1,08	295 299	353 393	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	99,9%	+	284 996	1,04	295 299	353 393	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-274 875	1,07	295 299	353 393	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
Trave S1-S2	0%	+	129 532	2,28	295 299	353 290	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-113 724	2,60	295 299	353 290	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	127 672	2,31	295 299	353 290	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-115 525	2,56	295 299	353 290	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	125 812	2,35	295 299	353 290	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-117 325	2,52	295 299	353 290	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	123 953	1,62	295 299	200 978	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-119 125	1,69	295 299	200 978	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	122 093	1,65	295 299	200 978	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-120 927	1,66	295 299	200 978	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	120 293	1,67	295 299	200 978	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-122 787	1,64	295 299	200 978	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
Trave S2-S2	75,0%	+	118 493	2,49	295 299	353 290	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-124 646	2,37	295 299	353 290	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	116 692	2,53	295 299	353 290	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-126 505	2,33	295 299	353 290	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	114 961	2,57	295 299	353 290	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-128 290	2,30	295 299	353 290	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	0%	+	32 464	9,10	295 299	334 954	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-51 974	5,68	295 299	334 954	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	32 464	9,10	295 299	334 954	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-51 974	5,68	295 299	334 954	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	32 464	9,10	295 299	334 954	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-51 974	5,68	295 299	334 954	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
Piano Terra	37,5%	+	63 468	4,65	295 299	346 032	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-73 531	4,02	295 299	346 032	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	63 468	4,65	295 299	346 032	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-73 531	4,02	295 299	346 032	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	63 468	4,65	295 299	346 032	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-73 531	4,02	295 299	346 032	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	37 171	7,96	295 746	338 699	3 207	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-57 211	5,17	295 746	338 699	3 207	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	37 171	7,96	295 746	338 699	3 207	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-57 211	5,17	295 746	338 699	3 207	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	37 171	7,96	295 746	338 699	3 207	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-57 211	5,17	295 746	338 699	3 207	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
Piano Terra										Travata: Trave 1-5-9					
Trave 1-5	0%	+	105 476	3,42	360 702	426 470	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-93 338	3,86	360 702	426 470	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	103 951	3,47	360 702	426 470	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-94 849	3,80	360 702	426 470	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	102 424	3,52	360 702	426 470	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-96 361	3,74	360 702	426 470	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	100 902	2,38	360 702	240 424	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-97 870	2,46	360 702	240 424	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	99 378	2,42	360 702	240 424	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-99 380	2,42	360 702	240 424	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	97 869	2,46	360 702	240 424	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-100 903	2,38	360 702	240 424	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
Trave 5-9	75,0%	+	96 359	3,74	360 702	426 470	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-102 426	3,52	360 702	426 470	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	94 851	3,80	360 702	426 470	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-103 948	3,47	360 702	426 470	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	93 343	3,86	360 702	426 470	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-105 469	3,42	360 702	426 470	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	0%	+	73 792	4,89	360 702	428 793	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-64 564	5,59	360 702	428 793	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	71 499	5,04	360 702	428 793	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-66 837	5,40	360 702	428 793	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	69 206	3,32	360 702	229 955	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-69 109	3,33	360 702	229 955	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
Piano Terra	37,5%	+	66 912	3,44	360 702	229 955	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-71 382	3,22	360 702	229 955	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	64 618	3,56	360 702	229 955	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-73 655	3,12	360 702	229 955	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	62 346	3,69	360 702	229 955	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-75 947	3,03	360 702	229 955	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	60 073	3,83	360 702	229 955	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-78 241	2,94	360 702	229 955	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	57 800	6,24	360 702	428 793	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-80 535	4,48	360 702	428 793	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	55 529	6,50	360 702	428 793	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-82 826	4,35	360 702	428 793	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
Piano Terra										Travata: Trave 2-6-S1					

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

Id _{Tr}	% _{oL_{Li}}	+/-	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctg Θ	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _r
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]	
Trave 2-6	0%	+	76 162	3,88	295 361	356 704	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-47 828	6,18	295 361	356 704	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	72 556	4,07	295 361	356 704	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-51 303	5,76	295 361	356 704	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	68 949	2,81	295 361	193 886	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-54 780	3,54	295 361	193 886	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	65 342	2,97	295 361	193 886	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-58 256	3,33	295 361	193 886	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	61 734	3,14	295 361	193 886	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-61 733	3,14	295 361	193 886	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	58 258	3,33	295 361	193 886	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-65 340	2,97	295 361	193 886	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	54 780	3,54	295 361	193 886	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-68 948	2,81	295 361	193 886	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	51 304	5,76	295 361	356 704	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-72 555	4,07	295 361	356 704	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	47 827	6,18	295 361	356 704	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-76 163	3,88	295 361	356 704	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
Trave 6-S1	0%	+	73 492	4,02	295 361	351 486	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-42 793	6,90	295 361	351 486	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	69 580	4,24	295 361	351 486	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-46 563	6,34	295 361	351 486	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	65 671	3,03	295 361	199 142	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-50 330	3,96	295 361	199 142	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	61 759	3,22	295 361	199 142	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-54 101	3,68	295 361	199 142	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	57 848	3,44	295 361	199 142	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-57 871	3,44	295 361	199 142	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	54 080	3,68	295 361	199 142	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-61 782	3,22	295 361	199 142	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	50 311	3,96	295 361	199 142	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-65 693	3,03	295 361	199 142	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	46 540	6,35	295 361	351 486	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-69 604	4,24	295 361	351 486	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	43 414	6,80	295 361	351 486	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-72 835	4,06	295 361	351 486	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
Piano Terra											Travata: Trave 3-7-S2				
Trave 3-7	0%	+	76 178	3,88	295 361	356 259	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-47 844	6,17	295 361	356 259	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	72 571	4,07	295 361	356 259	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-51 319	5,76	295 361	356 259	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	68 965	2,80	295 361	193 440	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-54 796	3,53	295 361	193 440	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	65 357	2,96	295 361	193 440	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-58 272	3,32	295 361	193 440	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	61 750	3,13	295 361	193 440	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-61 749	3,13	295 361	193 440	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	58 274	3,32	295 361	193 440	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-65 355	2,96	295 361	193 440	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	54 796	3,53	295 361	193 440	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-68 964	2,80	295 361	193 440	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	51 320	5,76	295 361	356 259	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-72 570	4,07	295 361	356 259	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	47 843	6,17	295 361	356 259	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-76 179	3,88	295 361	356 259	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
Trave 7-S2	0%	+	73 204	4,03	295 361	352 090	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-42 505	6,95	295 361	352 090	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	69 292	4,26	295 361	352 090	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-46 275	6,38	295 361	352 090	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	65 383	3,05	295 361	199 745	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-50 042	3,99	295 361	199 745	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	61 471	3,25	295 361	199 745	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-53 813	3,71	295 361	199 745	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	57 559	3,47	295 361	199 745	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-57 583	3,47	295 361	199 745	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	53 791	3,71	295 361	199 745	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-61 494	3,25	295 361	199 745	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	50 022	3,99	295 361	199 745	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-65 405	3,05	295 361	199 745	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	46 251	6,39	295 361	352 090	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-69 316	4,26	295 361	352 090	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	43 125	6,85	295 361	352 090	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-72 547	4,07	295 361	352 090	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
Piano Terra											Travata: Trave 4-8-12				
Trave 4-8	0%	+	107 230	3,37	360 909	424 566	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-99 252	3,64	360 909	424 566	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	105 492	3,42	360 909	424 566	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-100 965	3,57	360 909	424 566	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	103 783	3,48	360 909	424 566	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-102 651	3,52	360 909	424 566	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	102 105	2,47	360 909	252 633	0	0	0	0	2,50	0,05585	0,0000	0,0000	NO

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

Id _{Tr}	%L _{Li}	+/-	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctg Θ	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _f	
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]		
		-	-104 307	2,42	360 909	252 633	0	0	0	0	2,50	0,05585	0,0000	0,0000	NO	
	50,0%	+	100 459	2,51	360 909	252 633	0	0	0	0	2,50	0,05585	0,0000	0,0000	NO	
		-	-105 940	2,38	360 909	252 633	0	0	0	0	2,50	0,05585	0,0000	0,0000	NO	
	62,5%	+	98 860	2,56	360 909	252 633	0	0	0	0	2,50	0,05585	0,0000	0,0000	NO	
		-	-107 557	2,35	360 909	252 633	0	0	0	0	2,50	0,05585	0,0000	0,0000	NO	
	75,0%	+	97 289	3,71	360 909	424 566	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO	
		-	-109 146	3,31	360 909	424 566	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO	
	87,5%	+	95 748	3,77	360 909	424 566	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO	
		-	-110 703	3,26	360 909	424 566	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO	
	100%	+	94 235	3,83	360 909	424 566	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO	
		-	-112 230	3,22	360 909	424 566	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO	
	Trave 8-12	0%	+	75 678	4,77	360 909	430 214	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
-			-65 578	5,50	360 909	430 214	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO	
12,5%		+	72 791	4,96	360 909	430 214	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO	
		-	-68 415	5,28	360 909	430 214	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO	
25,0%		+	69 976	3,30	360 909	231 263	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO	
		-	-71 184	3,25	360 909	231 263	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO	
37,5%		+	67 230	3,44	360 909	231 263	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO	
		-	-73 887	3,13	360 909	231 263	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO	
50,0%		+	64 562	3,58	360 909	231 263	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO	
		-	-76 530	3,02	360 909	231 263	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO	
62,5%		+	61 993	3,73	360 909	231 263	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO	
		-	-79 134	2,92	360 909	231 263	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO	
Piano Terra	75,0%	+	59 492	3,89	360 909	231 263	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO	
		-	-81 667	2,83	360 909	231 263	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO	
	87,5%	+	57 058	6,33	360 909	430 214	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO	
		-	-84 129	4,29	360 909	430 214	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO	
	100%	+	54 691	6,60	360 909	430 214	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO	
		-	-86 521	4,17	360 909	430 214	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO	
	Travata: Trave S1-10															
	Trave S1-10	0%	+	132 055	2,24	295 252	371 447	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
			-	-141 613	2,08	295 252	371 447	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		12,5%	+	131 396	2,25	295 252	371 447	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
			-	-142 260	2,08	295 252	371 447	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		25,0%	+	130 735	2,26	295 252	371 447	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
-			-142 907	2,07	295 252	371 447	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO	
37,5%		+	130 077	2,27	295 252	371 447	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO	
		-	-143 553	2,06	295 252	371 447	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO	
50,0%		+	129 418	2,28	295 252	371 447	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO	
		-	-144 200	2,05	295 252	371 447	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO	
62,5%		+	128 771	2,29	295 252	371 447	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO	
		-	-144 858	2,04	295 252	371 447	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO	
Piano Terra	75,0%	+	128 125	2,30	295 252	371 447	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO	
		-	-145 518	2,03	295 252	371 447	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO	
	87,5%	+	127 478	2,32	295 252	371 447	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO	
		-	-146 177	2,02	295 252	371 447	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO	
	100%	+	126 831	2,33	295 252	371 447	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO	
		-	-146 837	2,01	295 252	371 447	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO	
	Travata: Trave S2-11															
	Trave S2-11	0%	+	136 807	2,16	295 252	369 288	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
			-	-146 379	2,02	295 252	369 288	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		12,5%	+	136 152	2,17	295 252	369 288	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
			-	-147 022	2,01	295 252	369 288	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		25,0%	+	135 496	2,18	295 252	369 288	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
-			-147 665	2,00	295 252	369 288	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO	
37,5%		+	134 840	2,19	295 252	369 288	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO	
		-	-148 309	1,99	295 252	369 288	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO	
50,0%		+	134 185	2,20	295 252	369 288	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO	
		-	-148 952	1,98	295 252	369 288	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO	
62,5%		+	133 541	2,21	295 252	369 288	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO	
		-	-149 608	1,97	295 252	369 288	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO	
	75,0%	+	132 898	2,22	295 252	369 288	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO	
		-	-150 263	1,96	295 252	369 288	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO	
	87,5%	+	132 255	2,23	295 252	369 288	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO	
		-	-150 918	1,96	295 252	369 288	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO	
	100,0 %	+	131 611	2,24	295 252	369 288	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO	
		-	-151 575	1,95	295 252	369 288	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO	

LEGENDA:

Id _{Tr}	Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
%L _{Li}	Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L _{Li}), a partire dall'estremo iniziale.
+/-	[+] = sollecitazione massima; [-] = sollecitazione minima.
V _{Ed,2}	Taglio di progetto in direzione 2.
CS	Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
V _{Rcd}	Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
V _{Rsd,s}	Resistenza a taglio trazione delle staffe.
N _{Ed}	Sforzo Normale medio nella sezione di verifica.
V _{Rsd,p}	Resistenza a taglio trazione dei ferri piegati.
V _{R1}	Resistenza a taglio in assenza di armatura incrociata.
V _{Rd,f}	Resistenza a taglio dovuta al rinforzo FRP.
Ctg _Θ	Cotangente dell'angolo Θ utilizzata nella verifica.

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

Id _{Tr}	%o _{LLI}	+/-	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctg Θ	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]	
A _{sw}	Area delle staffe per unità di lunghezza.														
A _{sw,p}	Area dei ferri piegati.														
A _{s,Dg}	Area di ferri incrociati nelle zone critiche.														
R _f	[SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.														

TRAVI (CA) - VERIFICHE A TORSIONE ALLO SLU (Elevazione)

Travi (CA) - Verifiche a torsione allo SLU

Id _{Tr}	%o _{LLI}	T _{Ed}	CS	T _{Rcd}	T _{Rsd}	T _{Rld}	CtgΘ	u _m	A	t	A _{sw}	A _{s,l}	A _{f,t}	R _f
	[%]	[N-m]		[N-m]	[N-m]	[N-m]		[mm]	[mm ²]	[mm]	[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]	
Piano Terra								Travata: Trave 1-2-3-4						
Trave 1-2	0%	1 559	13,82	48 845	75 157	21 539	2,50	1 395	99 068	101	0,00080	2,26	7,43	NO
	25,0%	1 559	6,55	48 845	10 205	24 053	2,50	1 395	99 068	101	0,00080	2,26	8,56	NO
	50,0%	1 559	6,55	48 845	10 205	26 693	2,50	1 395	99 068	101	0,00080	2,26	9,75	NO
	75,0%	1 559	6,55	48 845	10 205	24 179	2,50	1 395	99 068	101	0,00080	2,26	8,61	NO
	100%	1 559	16,40	48 845	75 157	25 562	2,50	1 395	99 068	101	0,00080	4,52	6,97	NO
Trave 2-3	0%	581	41,62	48 845	75 157	24 179	2,50	1 395	99 068	101	0,00030	4,52	6,35	NO
	25,0%	581	32,96	48 845	75 157	19 151	2,50	1 395	99 068	101	0,00030	2,26	6,35	NO
	50,0%	581	26,39	48 845	15 333	24 179	2,50	1 395	99 068	101	0,00030	2,26	8,61	NO
	75,0%	581	33,18	48 845	75 157	19 276	2,50	1 395	99 068	101	0,00030	2,26	6,41	NO
	100%	581	41,83	48 845	75 157	24 305	2,50	1 395	99 068	101	0,00030	4,52	6,41	NO
Trave 3-4	0%	1 399	18,27	48 845	75 157	25 562	2,50	1 395	99 068	101	0,00072	4,52	6,97	NO
	25,0%	1 399	3,98	48 845	5 566	23 048	2,50	1 395	99 068	101	0,00072	2,26	8,11	NO
	50,0%	1 399	3,98	48 845	5 566	26 316	2,50	1 395	99 068	101	0,00072	2,26	9,58	NO
	75,0%	1 399	3,98	48 845	5 566	24 179	2,50	1 395	99 068	101	0,00072	2,26	8,61	NO
	100,0 %	1 399	15,31	48 845	75 157	21 413	2,50	1 395	99 068	101	0,00072	2,26	7,37	NO
Piano Terra								Travata: Trave 5-6-7-8						
Trave 5-6	0%	1 200	10,27	39 050	71 888	12 319	2,50	1 195	79 202	101	0,00077	0,00	5,94	NO
	25,0%	1 200	10,22	39 050	12 258	12 906	2,50	1 195	79 202	101	0,00077	0,00	6,22	NO
	50,0%	1 200	10,22	39 050	12 258	12 906	2,50	1 195	79 202	101	0,00077	0,00	6,22	NO
	75,0%	1 200	10,22	39 050	12 258	12 789	2,50	1 195	79 202	101	0,00077	0,00	6,16	NO
	100%	1 200	5,87	39 050	71 888	7 040	2,50	1 195	79 202	101	0,00077	0,00	3,39	NO
Trave 6-7	0%	686	10,26	39 050	71 888	7 040	2,50	1 195	79 202	101	0,00044	0,00	3,39	NO
	25,0%	686	9,92	39 050	71 888	6 805	2,50	1 195	79 202	101	0,00044	0,00	3,28	NO
	50,0%	686	21,89	39 050	21 904	15 018	2,50	1 195	79 202	101	0,00044	0,00	7,24	NO
	75,0%	686	13,17	39 050	71 888	9 034	2,50	1 195	79 202	101	0,00044	0,00	4,35	NO
	100,0 %	686	10,78	39 050	71 888	7 392	2,50	1 195	79 202	101	0,00044	0,00	3,56	NO
Trave 7-8	0%	1 522	4,39	39 050	71 888	6 688	2,50	1 195	79 202	101	0,00098	0,00	3,22	NO
	25,0%	1 522	5,36	39 050	8 159	13 844	2,50	1 195	79 202	101	0,00098	0,00	6,67	NO
	50,0%	1 522	5,36	39 050	8 159	12 906	2,50	1 195	79 202	101	0,00098	0,00	6,22	NO
	75,0%	1 522	5,36	39 050	8 159	12 906	2,50	1 195	79 202	101	0,00098	0,00	6,22	NO
	100%	1 522	8,09	39 050	71 888	12 319	2,50	1 195	79 202	101	0,00098	0,00	5,94	NO
Piano Terra								Travata: Trave 9-10-11-12						
Trave 9-10	0%	21 992	1,11	48 845	75 157	24 431	2,50	1 395	99 068	101	0,01135	4,52	6,47	NO
	25,0%	6 384	2,40	48 845	15 333	24 431	2,50	1 395	99 068	101	0,00329	2,26	8,73	NO
	50,0%	4 332	3,54	48 845	15 333	23 048	2,50	1 395	99 068	101	0,00223	2,26	8,11	NO
	75,0%	3 376	4,54	48 845	15 333	20 533	2,50	1 395	99 068	101	0,00174	2,26	6,97	NO
	100%	11 853	2,09	48 845	75 157	24 808	2,50	1 395	99 068	101	0,00612	4,52	6,64	NO
Trave 10-11	0%	14 231	1,80	48 845	75 157	25 562	2,50	1 395	99 068	101	0,00734	4,52	6,97	NO
	25,0%	5 369	1,90	48 845	10 205	24 305	2,50	1 395	99 068	101	0,00277	2,26	8,67	NO
	50,0%	2 420	4,22	48 845	10 205	28 076	2,50	1 395	99 068	101	0,00125	2,26	10,37	NO
	75,0%	4 681	2,18	48 845	10 205	26 693	2,50	1 395	99 068	101	0,00242	2,26	9,75	NO
	100,0 %	13 572	1,97	48 845	75 157	26 693	2,50	1 395	99 068	101	0,00700	4,52	7,48	NO
Trave 11-12	0%	12 906	1,81	48 845	75 157	23 299	2,50	1 395	99 068	101	0,00666	4,52	5,96	NO
	25,0%	3 448	4,45	48 845	15 333	20 533	2,50	1 395	99 068	101	0,00178	2,26	6,97	NO
	50,0%	2 667	5,75	48 845	15 333	23 802	2,50	1 395	99 068	101	0,00138	2,26	8,44	NO
	75,0%	6 711	2,28	48 845	15 333	23 425	2,50	1 395	99 068	101	0,00346	2,26	8,27	NO
	100,0 %	21 354	1,17	48 845	75 157	24 933	2,50	1 395	99 068	101	0,01102	4,52	6,69	NO
Piano Terra								Travata: Trave S1-S1-S1-S2-S2						
Trave S1-S1	0%	8 594	2,60	39 006	72 145	22 335	2,50	1 197	79 486	101	0,00553	2,26	8,48	NO
	25,0%	8 594	2,60	39 006	72 145	22 335	2,50	1 197	79 486	101	0,00553	2,26	8,48	NO
	50,0%	8 594	2,94	39 006	72 145	25 273	2,50	1 197	79 486	101	0,00553	2,26	9,90	NO
	75,1%	8 592	1,98	39 006	72 145	17 045	2,50	1 197	79 486	101	0,00552	2,26	5,94	NO
	100%	8 592	1,98	39 006	72 145	17 045	2,50	1 197	79 486	101	0,00552	2,26	5,94	NO
Trave S1-S1	0%	3 280	3,05	39 006	28 941	9 992	2,50	1 197	79 486	101	0,00211	2,26	2,54	NO
	25,0%	3 280	3,13	39 006	29 237	10 253	2,50	1 197	79 486	101	0,00211	2,26	2,67	NO
	50,1%	3 280	3,42	39 006	29 542	11 233	2,50	1 197	79 486	101	0,00211	2,26	3,14	NO
	74,9%	3 280	4,86	39 006	29 848	15 935	2,50	1 197	79 486	101	0,00211	4,52	3,14	NO
	99,9%	3 280	4,86	39 006	30 153	15 935	2,50	1 197	79 486	101	0,00211	4,52	3,14	NO
Trave S1-S2	0%	3 321	3,70	39 006	72 145	12 291	2,50	1 197	79 486	101	0,00214	4,52	1,39	NO
	25,0%	3 321	3,12	39 006	72 145	10 357	2,50	1 197	79 486	101	0,00214	2,26	2,72	NO
	50,0%	3 321	3,70	39 006	12 302	20 088	2,50	1 197	79 486	101	0,00214	2,26	7,40	NO
	75,0%	3 321	3,02	39 006	72 145	10 044	2,50	1 197	79 486	101	0,00214	2,26	2,57	NO
	100%	3 321	6,99	39 006	72 145	23 210	2,50	1 197	79 486	101	0,00214	9,05	2,12	NO
Trave S2-S2	0%	10 525	2,61	39 006	72 145	27 441	2,50	1 197	79 486	101	0,00677	9,05	4,15	NO
	25,0%	10 525	1,95	39 006	72 145	20 519	2,50	1 197	79 486	101	0,00677	6,79	3,09	NO
	50,0%	6 173	4,07	39 006	72 145	25 117	2,50	1 197	79 486	101	0,00397	6,79	5,30	NO
	75,0%	9 053	3,72	39 006	72 145	33 698	2,50	1 197	79 486	101	0,00582	6,79	9,42	NO
	100%	9 053	3,51	39 006	72 145	31 739	2,50	1 197	79 486	101	0,00582	6,79	8,48	NO
Piano Terra								Travata: Trave 1-5-9						
Trave 1-5	0%	6 170	1,70	48 845	89 919	10 476	2,50	1 395	99 068	101	0,00318	4,52	0,19	NO

Travi (CA) - Verifiche a torsione allo SLU														
Id _{Tr}	%L _{Lt}	T _{Ed}	CS	T _{Rcd}	T _{Rsd}	T _{Rld}	CtgΘ	u _m	A	t	A _{sw}	A _{s,l}	A _{f,t}	R _f
	[%]	[N-m]		[N-m]	[N-m]	[N-m]		[mm]	[mm ²]	[mm]	[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]	
Trave 5-9	25,0%	6 170	1,17	48 845	89 919	7 208	2,50	1 395	99 068	101	0,00318	2,26	0,98	NO
	50,0%	6 170	2,49	48 845	15 333	17 516	2,50	1 395	99 068	101	0,00318	2,26	5,62	NO
	75,0%	6 170	1,76	48 845	89 919	10 853	2,50	1 395	99 068	101	0,00318	2,26	2,62	NO
	100%	6 170	2,31	48 845	89 919	14 248	2,50	1 395	99 068	101	0,00318	4,52	1,88	NO
	0%	5 239	2,00	48 845	89 919	10 476	2,50	1 395	99 068	101	0,00270	4,52	0,19	NO
	25,0%	5 239	1,95	48 845	10 205	11 105	2,50	1 395	99 068	101	0,00270	2,26	2,73	NO
	50,0%	5 239	1,95	48 845	10 205	18 019	2,50	1 395	99 068	101	0,00270	2,26	5,84	NO
	75,0%	5 239	1,95	48 845	10 205	12 641	2,50	1 395	99 068	101	0,00270	2,26	3,42	NO
100%	5 239	1,32	48 845	89 919	6 921	2,50	1 395	99 068	101	0,00270	2,26	0,85	NO	
Piano Terra								Travata: Trave 2-6-S1						
Trave 2-6	0%	2 012	4,39	38 988	72 249	8 829	2,50	1 197	79 600	101	0,00129	0,00	4,24	NO
	25,0%	2 012	4,08	38 988	8 200	10 359	2,50	1 197	79 600	101	0,00129	0,00	4,98	NO
Trave 6-S1	50,0%	2 012	4,08	38 988	8 200	14 126	2,50	1 197	79 600	101	0,00129	0,00	6,79	NO
	75,0%	2 012	4,08	38 988	8 200	9 300	2,50	1 197	79 600	101	0,00129	0,00	4,47	NO
	100,0 %	2 012	5,27	38 988	72 249	10 595	2,50	1 197	79 600	101	0,00129	0,00	5,09	NO
	0%	4 065	2,97	38 988	72 249	12 066	2,50	1 197	79 600	101	0,00261	0,00	5,80	NO
	25,0%	4 065	3,03	38 988	12 320	12 831	2,50	1 197	79 600	101	0,00261	0,00	6,16	NO
	50,0%	4 065	3,03	38 988	12 320	15 303	2,50	1 197	79 600	101	0,00261	0,00	7,35	NO
	75,0%	4 065	3,03	38 988	12 320	12 714	2,50	1 197	79 600	101	0,00261	0,00	6,11	NO
	100%	4 065	3,10	38 988	72 249	12 596	2,50	1 197	79 600	101	0,00261	0,00	6,05	NO
Piano Terra								Travata: Trave 3-7-S2						
Trave 3-7	0%	2 187	4,04	38 988	72 249	8 829	2,50	1 197	79 600	101	0,00140	0,00	4,24	NO
	25,0%	2 187	3,75	38 988	8 200	10 359	2,50	1 197	79 600	101	0,00140	0,00	4,98	NO
Trave 7-S2	50,0%	2 187	3,75	38 988	8 200	14 126	2,50	1 197	79 600	101	0,00140	0,00	6,79	NO
	75,0%	2 187	3,61	38 988	8 200	7 887	2,50	1 197	79 600	101	0,00140	0,00	3,79	NO
	100,0 %	2 187	4,84	38 988	72 249	10 595	2,50	1 197	79 600	101	0,00140	0,00	5,09	NO
	0%	3 827	3,20	38 988	72 249	12 243	2,50	1 197	79 600	101	0,00246	0,00	5,88	NO
	25,0%	3 827	3,22	38 988	12 320	12 714	2,50	1 197	79 600	101	0,00246	0,00	6,11	NO
	50,0%	3 827	3,22	38 988	12 320	15 303	2,50	1 197	79 600	101	0,00246	0,00	7,35	NO
	75,0%	3 827	3,22	38 988	12 320	14 126	2,50	1 197	79 600	101	0,00246	0,00	6,79	NO
	100%	3 827	3,29	38 988	72 249	12 596	2,50	1 197	79 600	101	0,00246	0,00	6,05	NO
Piano Terra								Travata: Trave 4-8-12						
Trave 4-8	0%	7 031	1,59	48 845	89 919	11 175	2,50	1 395	99 068	101	0,00363	4,52	0,50	NO
	25,0%	7 031	1,58	48 845	89 919	11 105	2,50	1 395	99 068	101	0,00363	4,52	0,47	NO
Trave 8-12	50,0%	7 031	2,99	48 845	21 030	22 796	2,50	1 395	99 068	101	0,00363	4,52	5,73	NO
	75,0%	7 031	2,30	48 845	89 919	16 161	2,50	1 395	99 068	101	0,00363	4,52	2,75	NO
	100%	7 031	2,76	48 845	89 919	19 395	2,50	1 395	99 068	101	0,00363	6,79	1,94	NO
	0%	4 768	3,22	48 845	89 919	15 372	2,50	1 395	99 068	101	0,00246	6,79	0,13	NO
	25,0%	4 768	2,14	48 845	10 205	10 881	2,50	1 395	99 068	101	0,00246	2,26	2,63	NO
	50,0%	4 768	2,14	48 845	10 205	18 019	2,50	1 395	99 068	101	0,00246	2,26	5,84	NO
	75,0%	4 768	2,14	48 845	10 205	13 940	2,50	1 395	99 068	101	0,00246	2,26	4,01	NO
	100%	4 768	1,67	48 845	89 919	7 969	2,50	1 395	99 068	101	0,00246	2,26	1,32	NO
Piano Terra								Travata: Trave S1-10						
Trave S1-10	0%	10 339	1,71	39 050	86 050	17 716	2,50	1 195	79 202	101	0,00667	4,52	4,01	NO
	25,0%	10 339	1,94	39 050	86 050	20 024	2,50	1 195	79 202	101	0,00667	4,52	5,13	NO
Trave S2-11	50,0%	10 339	1,28	39 050	86 050	13 219	2,50	1 195	79 202	101	0,00667	4,52	1,85	NO
	75,0%	10 339	1,37	39 050	86 050	14 157	2,50	1 195	79 202	101	0,00667	4,52	2,30	NO
	100%	10 339	1,37	39 050	86 050	14 157	2,50	1 195	79 202	101	0,00667	4,52	2,30	NO
	Piano Terra								Travata: Trave S2-11					
Trave S2-11	0%	11 185	1,59	39 050	86 050	17 775	2,50	1 195	79 202	101	0,00722	4,52	4,04	NO
	25,0%	11 185	1,81	39 050	86 050	20 200	2,50	1 195	79 202	101	0,00722	4,52	5,21	NO
Trave S2-11	50,0%	11 185	1,42	39 050	86 050	15 917	2,50	1 195	79 202	101	0,00722	4,52	3,15	NO
	75,0%	11 185	1,25	39 050	86 050	13 981	2,50	1 195	79 202	101	0,00722	4,52	2,21	NO
	100,0 %	11 185	1,25	39 050	86 050	13 981	2,50	1 195	79 202	101	0,00722	4,52	2,21	NO

LEGENDA:

Id _{Tr}	Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
%L _{Lt}	Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L _{Lt}), a partire dall'estremo iniziale.
T _{Ed}	Momento torcente di progetto.
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).
T _{Rcd}	Momento resistente del calcestruzzo.
T _{Rsd}	Momento resistente delle staffe.
T _{Rld}	Momento resistente dell'armatura longitudinale.
CtgΘ	Cotangente dell'angolo Θ utilizzata nella verifica.
u _m	Perimetro medio del nucleo resistente.
A	Area racchiusa dalla fibra media del profilo periferico (u _m).
t	Spessore della sezione cava.
A _{sw}	Area delle staffe strettamente necessaria per la torsione.
A _{s,l}	Area barre longitudinali di parete esecutive.
A _{f,t}	Area di ferri a flessione strettamente necessaria per torsione.
R _f	[SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

TRAVI (CA) - VERIFICA COMPOSTA TAGLIO/TORSIONE ALLO SLU (Elevazione)

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLU							
Id _{Tr}	%L _{Lt}	T _{Ed}	+ / -	V _{Ed,2}	V _{Rcd}	T _{Rcd}	CS _{v,T}
	[%]	[N-m]		[N]	[N]	[N-m]	
Piano Terra					Travata: Trave 1-2-3-4		
Trave 1-2	0%	1559	+ -	87 661 -25 638	360 946 360 946	48 845 48 845	3,64 9,71
	12,5%	1559	+ -	79 772 -33 254	360 946 360 946	48 845 48 845	3,95 8,06

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLU

Id _{Tr}	%L _{L1} [%]	T _{Ed} [N-m]	+ / -	V _{Ed,2} [N]	V _{Rcd} [N]	T _{Rcd} [N-m]	Ctg θ	CS _{v,T}
	25,0%	1559	+ -	71 883 -40 870	360 946 360 946	48 845 48 845	2,50 2,50	4,33 6,89
	37,5%	1559	+ -	63 994 -48 486	360 946 360 946	48 845 48 845	2,50 2,50	4,78 6,02
	50,0%	1559	+ -	56 104 -56 103	360 946 360 946	48 845 48 845	2,50 2,50	5,34 5,34
	62,5%	1559	+ -	48 487 -63 993	360 946 360 946	48 845 48 845	2,50 2,50	6,02 4,78
	75,0%	1559	+ -	40 871 -71 883	360 946 360 946	48 845 48 845	2,50 2,50	6,89 4,33
	87,5%	1559	+ -	33 255 -79 772	360 946 360 946	48 845 48 845	2,50 2,50	8,06 3,95
	100%	1559	+ -	25 639 -87 661	360 946 360 946	48 845 48 845	2,50 2,50	9,71 3,64
	0%	581	+ -	141 195 -131 509	360 608 360 608	48 845 48 845	2,50 2,50	2,48 2,66
	12,5%	581	+ -	139 979 -132 714	360 608 360 608	48 845 48 845	2,50 2,50	2,50 2,63
	25,0%	581	+ -	138 762 -133 920	360 608 360 608	48 845 48 845	2,50 2,50	2,52 2,61
	37,5%	581	+ -	137 546 -135 125	360 608 360 608	48 845 48 845	2,50 2,50	2,54 2,59
	50,0%	581	+ -	136 331 -136 329	360 608 360 608	48 845 48 845	2,50 2,50	2,56 2,56
	62,5%	581	+ -	135 125 -137 546	360 608 360 608	48 845 48 845	2,50 2,50	2,59 2,54
	75,0%	581	+ -	133 920 -138 762	360 608 360 608	48 845 48 845	2,50 2,50	2,61 2,52
Trave 2-3	87,5%	581	+ -	132 715 -139 978	360 608 360 608	48 845 48 845	2,50 2,50	2,63 2,50
	100%	581	+ -	131 509 -141 195	360 608 360 608	48 845 48 845	2,50 2,50	2,66 2,48
Trave 3-4	0%	1399	+ -	88 836 -30 288	360 877 360 877	48 845 48 845	2,50 2,50	3,64 8,88
	12,5%	1399	+ -	81 388 -37 478	360 877 360 877	48 845 48 845	2,50 2,50	3,93 7,55
	25,0%	1399	+ -	73 942 -44 666	360 877 360 877	48 845 48 845	2,50 2,50	4,28 6,56
	37,5%	1399	+ -	66 494 -51 856	360 877 360 877	48 845 48 845	2,50 2,50	4,70 5,80
	50,0%	1399	+ -	59 045 -59 047	360 877 360 877	48 845 48 845	2,50 2,50	5,20 5,20
	62,5%	1399	+ -	51 857 -66 493	360 877 360 877	48 845 48 845	2,50 2,50	5,80 4,70
	75,0%	1399	+ -	44 667 -73 941	360 877 360 877	48 845 48 845	2,50 2,50	6,56 4,28
	87,5%	1399	+ -	37 477 -81 389	360 877 360 877	48 845 48 845	2,50 2,50	7,55 3,93
	100,0%	1399	+ -	30 288 -88 836	360 877 360 877	48 845 48 845	2,50 2,50	8,88 3,64
Piano Terra					Travata: Trave 5-6-7-8			
Trave 5-6	0%	1200	+ -	100 538 0	296 438 296 438	39 050 39 050	2,50 2,50	2,70 VNR
	12,5%	1200	+ -	85 154 0	296 438 296 438	39 050 39 050	2,50 2,50	3,14 VNR
	25,0%	1200	+ -	69 774 -10 109	296 438 296 438	39 050 39 050	2,50 2,50	3,76 15,42
	37,5%	1200	+ -	54 393 -24 804	296 438 296 438	39 050 39 050	2,50 2,50	4,67 8,74
	50,0%	1200	+ -	39 011 -39 506	296 438 296 438	39 050 39 050	2,50 2,50	6,16 6,10
	62,5%	1200	+ -	24 314 -54 889	296 438 296 438	39 050 39 050	2,50 2,50	8,87 4,63
	75,0%	1200	+ -	9 617 -71 670	296 438 296 438	39 050 39 050	2,50 2,50	15,83 3,67
	87,5%	1200	+ -	0 -94 119	296 438 296 438	39 050 39 050	2,50 2,50	VNR 2,87
	100%	1200	+ -	0 -100 529	296 438 296 438	39 050 39 050	2,50 2,50	VNR 2,70
Trave 6-7	0%	686	+ -	98 514 -89 331	295 361 295 361	39 050 39 050	2,50 2,50	2,85 3,12
	12,5%	686	+ -	97 356 -90 467	295 361 295 361	39 050 39 050	2,50 2,50	2,88 3,09
	25,0%	686	+ -	96 196 -91 605	295 361 295 361	39 050 39 050	2,50 2,50	2,91 3,05
	37,5%	686	+ -	95 038 -92 741	295 361 295 361	39 050 39 050	2,50 2,50	2,95 3,02
	50,0%	686	+ -	93 877 -93 880	295 361 295 361	39 050 39 050	2,50 2,50	2,98 2,98
	62,5%	686	+ -	92 741 -95 037	295 361 295 361	39 050 39 050	2,50 2,50	3,02 2,95
	75,0%	686	+ -	91 605 -96 196	295 361 295 361	39 050 39 050	2,50 2,50	3,05 2,91

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLU

Id _{Tr}	%L _{L1} [%]	T _{Ed} [N-m]	+ / -	V _{Ed,2} [N]	V _{Rcd} [N]	T _{Rcd} [N-m]	Ctgθ	CS _{v,T}
Trave 7-8	87,5%	686	+ -	90 467 -97 355	295 361 295 361	39 050 39 050	2,50 2,50	3,09 2,88
	100,0%	686	+ -	89 331 -98 513	295 361 295 361	39 050 39 050	2,50 2,50	3,12 2,85
	0%	1522	+ -	100 151 0	296 487 296 487	39 050 39 050	2,50 2,50	2,65 VNR
	12,5%	1522	+ -	93 510 0	296 487 296 487	39 050 39 050	2,50 2,50	2,82 VNR
	25,0%	1522	+ -	72 680 -8 805	296 487 296 487	39 050 39 050	2,50 2,50	3,52 14,56
	37,5%	1522	+ -	54 647 -23 675	296 487 296 487	39 050 39 050	2,50 2,50	4,48 8,42
	50,0%	1522	+ -	39 083 -38 545	296 487 296 487	39 050 39 050	2,50 2,50	5,85 5,92
	62,5%	1522	+ -	24 205 -54 100	296 487 296 487	39 050 39 050	2,50 2,50	8,29 4,52
	75,0%	1522	+ -	9 334 -69 666	296 487 296 487	39 050 39 050	2,50 2,50	14,19 3,65
	87,5%	1522	+ -	0 -85 229	296 487 296 487	39 050 39 050	2,50 2,50	VNR 3,06
	100%	1522	+ -	0 -99 552	296 487 296 487	39 050 39 050	2,50 2,50	VNR 2,67
Piano Terra					Travata: Trave 9-10-11-12			
Trave 9-10	0%	21992	+ -	81 803 0	360 608 360 608	48 845 48 845	2,50 2,50	1,48 VNR
	12,5%	11078	+ -	56 933 -733	360 608 360 608	48 845 48 845	2,50 2,50	2,60 4,37
	25,0%	6384	+ -	42 493 -10 445	360 608 360 608	48 845 48 845	2,50 2,50	4,02 6,26
	37,5%	4922	+ -	31 277 -21 683	360 608 360 608	48 845 48 845	2,50 2,50	5,33 6,22
	50,0%	4332	+ -	21 535 -32 609	360 608 360 608	48 845 48 845	2,50 2,50	6,74 5,58
	62,5%	2025	+ -	2 393 -49 849	360 608 360 608	48 845 48 845	2,50 2,50	20,79 5,57
	75,0%	3376	+ -	0 -61 870	360 608 360 608	48 845 48 845	2,50 2,50	VNR 4,15
	87,5%	5038	+ -	0 -72 954	362 217 362 217	48 845 48 845	2,50 2,50	VNR 3,28
	100%	11853	+ -	0 -106 643	367 054 367 054	48 845 48 845	2,50 2,50	VNR 1,88
Trave 10-11	0%	14231	+ -	74 755 -10 516	366 401 366 401	48 845 48 845	2,50 2,50	2,02 3,12
	12,5%	7410	+ -	50 721 -15 139	364 881 364 881	48 845 48 845	2,50 2,50	3,44 5,18
	25,0%	5369	+ -	42 951 -20 513	363 502 363 502	48 845 48 845	2,50 2,50	4,38 6,01
	37,5%	3547	+ -	35 264 -25 349	362 649 362 649	48 845 48 845	2,50 2,50	5,89 7,02
	50,0%	2420	+ -	29 602 -32 072	362 381 362 381	48 845 48 845	2,50 2,50	7,62 7,24
	62,5%	3597	+ -	25 466 -37 608	362 719 362 719	48 845 48 845	2,50 2,50	6,95 5,64
	75,0%	4681	+ -	19 494 -43 230	363 754 363 754	48 845 48 845	2,50 2,50	6,69 4,66
	87,5%	6644	+ -	13 031 -50 129	365 393 365 393	48 845 48 845	2,50 2,50	5,82 3,66
	100,0%	13572	+ -	8 566 -76 023	366 970 366 970	48 845 48 845	2,50 2,50	3,32 2,06
Trave 11-12	0%	12906	+ -	115 606 0	367 939 367 939	48 845 48 845	2,50 2,50	1,73 VNR
	12,5%	5146	+ -	76 773 0	362 899 362 899	48 845 48 845	2,50 2,50	3,16 VNR
	25,0%	3448	+ -	63 093 0	360 608 360 608	48 845 48 845	2,50 2,50	4,07 VNR
	37,5%	2369	+ -	53 203 0	360 608 360 608	48 845 48 845	2,50 2,50	5,10 VNR
	50,0%	2667	+ -	40 644 -9 948	360 608 360 608	48 845 48 845	2,50 2,50	5,98 12,17
	62,5%	5218	+ -	21 667 -30 644	360 608 360 608	48 845 48 845	2,50 2,50	5,99 5,21
	75,0%	6711	+ -	8 865 -42 868	360 608 360 608	48 845 48 845	2,50 2,50	6,17 3,90
	87,5%	9266	+ -	0 -56 467	360 608 360 608	48 845 48 845	2,50 2,50	VNR 2,89
	100,0%	21354	+ -	0 -81 263	360 608 360 608	48 845 48 845	2,50 2,50	VNR 1,51
Piano Terra					Travata: Trave S1-S1-S1-S2-S2			
Trave S1-S1	0%	8594	+ -	59 144 -38 628	295 653 295 653	39 006 39 006	2,50 2,50	2,38 2,85
	12,5%	8594	+ -	59 144 -38 628	295 653 295 653	39 006 39 006	2,50 2,50	2,38 2,85
	25,0%	8594	+ -	59 144 -38 628	295 653 295 653	39 006 39 006	2,50 2,50	2,38 2,85
	25,0%	8594	+ -	59 144 -38 628	295 653 295 653	39 006 39 006	2,50 2,50	2,38 2,85

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLU

Id _{Tr}	%L _{L1} [%]	T _{Ed} [N-m]	+ / -	V _{Ed,2} [N]	V _{Rcd} [N]	T _{Rcd} [N-m]	Ctgθ	CS _{v,T}
			-	-38 628	295 653	39 006	2,50	2,85
	37,5%	8594	+	59 144	295 653	39 006	2,50	2,38
			-	-38 628	295 653	39 006	2,50	2,85
	50,0%	8594	+	59 144	295 653	39 006	2,50	2,38
			-	-38 628	295 653	39 006	2,50	2,85
	62,4%	8592	+	79 916	295 299	39 006	2,50	2,04
			-	-65 126	295 299	39 006	2,50	2,27
	75,1%	8592	+	79 916	295 299	39 006	2,50	2,04
			-	-65 126	295 299	39 006	2,50	2,27
	87,5%	8592	+	79 916	295 299	39 006	2,50	2,04
			-	-65 126	295 299	39 006	2,50	2,27
	100%	8592	+	79 916	295 299	39 006	2,50	2,04
			-	-65 126	295 299	39 006	2,50	2,27
Trave S1-S1	0%	3280	+	288 080	295 299	39 006	2,50	0,94
	12,5%	3280	-	-271 787	295 299	39 006	2,50	1,00
			+	287 704	295 299	39 006	2,50	0,94
	25,0%	3280	-	-272 153	295 299	39 006	2,50	0,99
			+	287 328	295 299	39 006	2,50	0,95
	37,6%	3280	-	-272 518	295 299	39 006	2,50	0,99
			+	286 952	295 299	39 006	2,50	0,95
	50,1%	3280	-	-272 884	295 299	39 006	2,50	0,99
			+	286 551	295 299	39 006	2,50	0,95
	62,6%	3280	-	-273 272	295 299	39 006	2,50	0,99
			+	286 162	295 299	39 006	2,50	0,95
Trave S1-S2	0%	3321	+	129 532	295 299	39 006	2,50	1,91
	12,5%	3321	-	-113 724	295 299	39 006	2,50	2,13
			+	127 672	295 299	39 006	2,50	1,93
	25,0%	3321	-	-115 525	295 299	39 006	2,50	2,10
			+	125 812	295 299	39 006	2,50	1,96
	37,5%	3321	-	-117 325	295 299	39 006	2,50	2,07
			+	123 953	295 299	39 006	2,50	1,98
	50,0%	3321	-	-119 125	295 299	39 006	2,50	2,05
			+	122 093	295 299	39 006	2,50	2,01
	62,5%	3321	-	-120 927	295 299	39 006	2,50	2,02
			+	120 293	295 299	39 006	2,50	2,03
Trave S2-S2	0%	10525	+	122 787	295 299	39 006	2,50	2,00
	12,5%	10525	-	-122 787	295 299	39 006	2,50	2,06
			+	118 493	295 299	39 006	2,50	2,06
	25,0%	10525	-	-124 646	295 299	39 006	2,50	1,97
			+	116 692	295 299	39 006	2,50	2,08
	37,5%	6173	-	-126 505	295 299	39 006	2,50	1,95
			+	114 961	295 299	39 006	2,50	2,11
	50,0%	6173	-	-128 290	295 299	39 006	2,50	1,92
			+	32 464	295 299	39 006	2,50	2,63
	62,5%	6173	-	-51 974	295 299	39 006	2,50	2,24
Piano Terra	0%	6170	+	32 464	295 299	39 006	2,50	2,63
	12,5%	6170	-	-51 974	295 299	39 006	2,50	2,24
			+	32 464	295 299	39 006	2,50	2,63
	25,0%	6170	-	-51 974	295 299	39 006	2,50	2,24
			+	32 464	295 299	39 006	2,50	2,63
	37,5%	6173	-	-51 974	295 299	39 006	2,50	2,24
			+	63 468	295 299	39 006	2,50	2,68
	50,0%	6173	-	-73 531	295 299	39 006	2,50	2,46
			+	63 468	295 299	39 006	2,50	2,68
	62,5%	6173	-	-73 531	295 299	39 006	2,50	2,46
Travata: Trave 1-5-9	0%	10525	+	63 468	295 299	39 006	2,50	2,68
	12,5%	10525	-	-73 531	295 299	39 006	2,50	2,46
			+	63 468	295 299	39 006	2,50	2,68
	25,0%	10525	-	-73 531	295 299	39 006	2,50	2,46
			+	63 468	295 299	39 006	2,50	2,68
	37,5%	6173	-	-73 531	295 299	39 006	2,50	2,46
			+	63 468	295 299	39 006	2,50	2,68
	50,0%	6173	-	-73 531	295 299	39 006	2,50	2,46
			+	63 468	295 299	39 006	2,50	2,68
	62,5%	6173	-	-73 531	295 299	39 006	2,50	2,46
			+	63 468	295 299	39 006	2,50	2,68
Trave 1-5	0%	6170	+	37 171	295 746	39 006	2,50	2,80
	12,5%	6170	-	-57 211	295 746	39 006	2,50	2,35
			+	37 171	295 746	39 006	2,50	2,80
	25,0%	6170	-	-57 211	295 746	39 006	2,50	2,35
			+	37 171	295 746	39 006	2,50	2,80
	37,5%	6170	-	-57 211	295 746	39 006	2,50	2,35
			+	37 171	295 746	39 006	2,50	2,80
	50,0%	6170	-	-57 211	295 746	39 006	2,50	2,35
			+	37 171	295 746	39 006	2,50	2,80
	62,5%	6170	-	-57 211	295 746	39 006	2,50	2,35
			+	37 171	295 746	39 006	2,50	2,80
Trave 1-5	0%	6170	+	105 476	360 702	48 845	2,50	2,39
	12,5%	6170	-	-93 338	360 702	48 845	2,50	2,60
			+	103 951	360 702	48 845	2,50	2,41
	25,0%	6170	-	-94 849	360 702	48 845	2,50	2,57
			+	102 424	360 702	48 845	2,50	2,44
	37,5%	6170	-	-96 361	360 702	48 845	2,50	2,54
			+	100 902	360 702	48 845	2,50	2,46
	50,0%	6170	-	-97 870	360 702	48 845	2,50	2,51
			+	99 378	360 702	48 845	2,50	2,49
	62,5%	6170	-	-99 380	360 702	48 845	2,50	2,49
			+	97 869	360 702	48 845	2,50	2,51
Trave 1-5	75,0%	6170	-	-100 903	360 702	48 845	2,50	2,46
			+	96 359	360 702	48 845	2,50	2,54
Trave 1-5			-	-102 426	360 702	48 845	2,50	2,44
			+	96 359	360 702	48 845	2,50	2,54

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLU

Id_{Tr}	%L_{L1} [%]	T_{Ed} [N·m]	+ / -	V_{Ed,2} [N]	V_{Rcd} [N]	T_{Rcd} [N·m]	Ctgθ	CS_{v,T}	
Trave 5-9	87,5%	6170	+	94 851	360 702	48 845	2,50	2,57	
			-	-103 948	360 702	48 845	2,50	2,41	
	100%	6170	+	93 343	360 702	48 845	2,50	2,60	
			-	-105 469	360 702	48 845	2,50	2,39	
	0%	5239	+	73 792	360 702	48 845	2,50	3,21	
			-	-64 564	360 702	48 845	2,50	3,49	
	12,5%	5239	+	71 499	360 702	48 845	2,50	3,27	
			-	-66 837	360 702	48 845	2,50	3,42	
	25,0%	5239	+	69 206	360 702	48 845	2,50	3,34	
			-	-69 109	360 702	48 845	2,50	3,35	
	37,5%	5239	+	66 912	360 702	48 845	2,50	3,42	
			-	-71 382	360 702	48 845	2,50	3,28	
Piano Terra	50,0%	5239	+	64 618	360 702	48 845	2,50	3,49	
			-	-73 655	360 702	48 845	2,50	3,21	
	62,5%	5239	+	62 346	360 702	48 845	2,50	3,57	
			-	-75 947	360 702	48 845	2,50	3,15	
	75,0%	5239	+	60 073	360 702	48 845	2,50	3,65	
			-	-78 241	360 702	48 845	2,50	3,08	
	87,5%	5239	+	57 800	360 702	48 845	2,50	3,74	
			-	-80 535	360 702	48 845	2,50	3,03	
	100%	5239	+	55 529	360 702	48 845	2,50	3,83	
			-	-82 826	360 702	48 845	2,50	2,97	
Piano Terra					Travata: Trave 2-6-S1				
Trave 2-6	0%	2012	+	76 162	295 361	38 988	2,50	3,23	
			-	-47 828	295 361	38 988	2,50	4,68	
	12,5%	2012	+	72 556	295 361	38 988	2,50	3,36	
			-	-51 303	295 361	38 988	2,50	4,44	
	25,0%	2012	+	68 949	295 361	38 988	2,50	3,51	
			-	-54 780	295 361	38 988	2,50	4,22	
	37,5%	2012	+	65 342	295 361	38 988	2,50	3,67	
			-	-58 256	295 361	38 988	2,50	4,02	
	50,0%	2012	+	61 734	295 361	38 988	2,50	3,84	
			-	-61 733	295 361	38 988	2,50	3,84	
Trave 6-S1	62,5%	2012	+	58 258	295 361	38 988	2,50	4,02	
			-	-65 340	295 361	38 988	2,50	3,67	
	75,0%	2012	+	54 780	295 361	38 988	2,50	4,22	
			-	-68 948	295 361	38 988	2,50	3,51	
	87,5%	2012	+	51 304	295 361	38 988	2,50	4,44	
			-	-72 555	295 361	38 988	2,50	3,36	
	100,0%	2012	+	47 827	295 361	38 988	2,50	4,68	
			-	-76 163	295 361	38 988	2,50	3,23	
	Trave 6-S1	0%	4065	+	73 492	295 361	38 988	2,50	2,83
				-	-42 793	295 361	38 988	2,50	4,01
12,5%		4065	+	69 580	295 361	38 988	2,50	2,94	
			-	-46 563	295 361	38 988	2,50	3,82	
25,0%		4065	+	65 671	295 361	38 988	2,50	3,06	
			-	-50 330	295 361	38 988	2,50	3,64	
37,5%		4065	+	61 759	295 361	38 988	2,50	3,19	
			-	-54 101	295 361	38 988	2,50	3,48	
50,0%		4065	+	57 848	295 361	38 988	2,50	3,33	
			-	-57 871	295 361	38 988	2,50	3,33	
Piano Terra	62,5%	4065	+	54 080	295 361	38 988	2,50	3,48	
			-	-61 782	295 361	38 988	2,50	3,19	
	75,0%	4065	+	50 311	295 361	38 988	2,50	3,64	
			-	-65 693	295 361	38 988	2,50	3,06	
	87,5%	4065	+	46 540	295 361	38 988	2,50	3,82	
			-	-69 604	295 361	38 988	2,50	2,94	
	100%	4065	+	43 414	295 361	38 988	2,50	3,98	
			-	-72 835	295 361	38 988	2,50	2,85	
	Piano Terra					Travata: Trave 3-7-S2			
	Trave 3-7	0%	2187	+	76 178	295 361	38 988	2,50	3,18
-				-47 844	295 361	38 988	2,50	4,59	
12,5%		2187	+	72 571	295 361	38 988	2,50	3,31	
			-	-51 319	295 361	38 988	2,50	4,35	
25,0%		2187	+	68 965	295 361	38 988	2,50	3,45	
			-	-54 796	295 361	38 988	2,50	4,14	
37,5%		2187	+	65 357	295 361	38 988	2,50	3,61	
			-	-58 272	295 361	38 988	2,50	3,95	
50,0%		2187	+	61 750	295 361	38 988	2,50	3,77	
			-	-61 749	295 361	38 988	2,50	3,77	
Trave 7-S2	62,5%	2187	+	58 274	295 361	38 988	2,50	3,95	
			-	-65 355	295 361	38 988	2,50	3,61	
	75,0%	2187	+	54 796	295 361	38 988	2,50	4,14	
			-	-68 964	295 361	38 988	2,50	3,45	
	87,5%	2187	+	51 320	295 361	38 988	2,50	4,35	
			-	-72 570	295 361	38 988	2,50	3,31	
	100,0%	2187	+	47 843	295 361	38 988	2,50	4,59	
			-	-76 179	295 361	38 988	2,50	3,18	
	Trave 7-S2	0%	3827	+	73 204	295 361	38 988	2,50	2,89
				-	-42 505	295 361	38 988	2,50	4,13
12,5%		3827	+	69 292	295 361	38 988	2,50	3,01	
	-		-46 275	295 361	38 988	2,50	3,92		
25,0%	3827	+	65 383	295 361	38 988	2,50	3,13		
		-							

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLU

Id _{Tr}	%L _{L1} [%]	T _{Ed} [N-m]	+ / -	V _{Ed,2} [N]	V _{Rcd} [N]	T _{Rcd} [N-m]	Ctgθ	CS _{v,T}
			-	-50 042	295 361	38 988	2,50	3,74
	37,5%	3827	+	61 471	295 361	38 988	2,50	3,26
			-	-53 813	295 361	38 988	2,50	3,57
	50,0%	3827	+	57 559	295 361	38 988	2,50	3,41
			-	-57 583	295 361	38 988	2,50	3,41
	62,5%	3827	+	53 791	295 361	38 988	2,50	3,57
			-	-61 494	295 361	38 988	2,50	3,26
	75,0%	3827	+	50 022	295 361	38 988	2,50	3,74
			-	-65 405	295 361	38 988	2,50	3,13
	87,5%	3827	+	46 251	295 361	38 988	2,50	3,93
			-	-69 316	295 361	38 988	2,50	3,00
	100%	3827	+	43 125	295 361	38 988	2,50	4,10
			-	-72 547	295 361	38 988	2,50	2,91
Piano Terra					Travata: Trave 4-8-12			
Trave 4-8	0%	7031	+	107 230	360 909	48 845	2,50	2,27
			-	-99 252	360 909	48 845	2,50	2,39
	12,5%	7031	+	105 492	360 909	48 845	2,50	2,29
			-	-100 965	360 909	48 845	2,50	2,36
	25,0%	7031	+	103 783	360 909	48 845	2,50	2,32
			-	-102 651	360 909	48 845	2,50	2,33
	37,5%	7031	+	102 105	360 909	48 845	2,50	2,34
			-	-104 307	360 909	48 845	2,50	2,31
	50,0%	7031	+	100 459	360 909	48 845	2,50	2,37
			-	-105 940	360 909	48 845	2,50	2,29
Trave 8-12	62,5%	7031	+	98 860	360 909	48 845	2,50	2,39
			-	-107 557	360 909	48 845	2,50	2,26
	75,0%	7031	+	97 289	360 909	48 845	2,50	2,42
			-	-109 146	360 909	48 845	2,50	2,24
	87,5%	7031	+	95 748	360 909	48 845	2,50	2,44
			-	-110 703	360 909	48 845	2,50	2,22
	100%	7031	+	94 235	360 909	48 845	2,50	2,47
			-	-112 230	360 909	48 845	2,50	2,20
	0%	4768	+	75 678	360 909	48 845	2,50	3,25
			-	-65 578	360 909	48 845	2,50	3,58
Trave 8-12	12,5%	4768	+	72 791	360 909	48 845	2,50	3,34
			-	-68 415	360 909	48 845	2,50	3,48
	25,0%	4768	+	69 976	360 909	48 845	2,50	3,43
			-	-71 184	360 909	48 845	2,50	3,39
	37,5%	4768	+	67 230	360 909	48 845	2,50	3,52
			-	-73 887	360 909	48 845	2,50	3,31
	50,0%	4768	+	64 562	360 909	48 845	2,50	3,62
			-	-76 530	360 909	48 845	2,50	3,23
	62,5%	4768	+	61 993	360 909	48 845	2,50	3,71
			-	-79 134	360 909	48 845	2,50	3,16
Trave 8-12	75,0%	4768	+	59 492	360 909	48 845	2,50	3,81
			-	-81 667	360 909	48 845	2,50	3,09
	87,5%	4768	+	57 058	360 909	48 845	2,50	3,91
			-	-84 129	360 909	48 845	2,50	3,02
	100%	4768	+	54 691	360 909	48 845	2,50	4,01
			-	-86 521	360 909	48 845	2,50	2,96
Piano Terra					Travata: Trave S1-10			
Trave S1-10	0%	10339	+	132 055	295 252	39 050	2,50	1,40
			-	-141 613	295 252	39 050	2,50	1,34
	12,5%	10339	+	131 396	295 252	39 050	2,50	1,41
			-	-142 260	295 252	39 050	2,50	1,34
	25,0%	10339	+	130 735	295 252	39 050	2,50	1,41
			-	-142 907	295 252	39 050	2,50	1,34
	37,5%	10339	+	130 077	295 252	39 050	2,50	1,42
			-	-143 553	295 252	39 050	2,50	1,33
	50,0%	10339	+	129 418	295 252	39 050	2,50	1,42
			-	-144 200	295 252	39 050	2,50	1,33
Trave S1-10	62,5%	10339	+	128 771	295 252	39 050	2,50	1,43
			-	-144 858	295 252	39 050	2,50	1,32
	75,0%	10339	+	128 125	295 252	39 050	2,50	1,43
			-	-145 518	295 252	39 050	2,50	1,32
	87,5%	10339	+	127 478	295 252	39 050	2,50	1,44
			-	-146 177	295 252	39 050	2,50	1,32
	100%	10339	+	126 831	295 252	39 050	2,50	1,44
			-	-146 837	295 252	39 050	2,50	1,31
Piano Terra					Travata: Trave S2-11			
Trave S2-11	0%	11185	+	136 807	295 252	39 050	2,50	1,33
			-	-146 379	295 252	39 050	2,50	1,28
	12,5%	11185	+	136 152	295 252	39 050	2,50	1,34
			-	-147 022	295 252	39 050	2,50	1,27
	25,0%	11185	+	135 496	295 252	39 050	2,50	1,34
			-	-147 665	295 252	39 050	2,50	1,27
	37,5%	11185	+	134 840	295 252	39 050	2,50	1,35
			-	-148 309	295 252	39 050	2,50	1,27
	50,0%	11185	+	134 185	295 252	39 050	2,50	1,35
			-	-148 952	295 252	39 050	2,50	1,26
Trave S2-11	62,5%	11185	+	133 541	295 252	39 050	2,50	1,35
			-	-149 608	295 252	39 050	2,50	1,26
Trave S2-11	75,0%	11185	+	132 898	295 252	39 050	2,50	1,36

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLU								
Id _{Tr}	%L _{L1}	T _{Ed}	+ / -	V _{Ed,2}	V _{Rcd}	T _{Rcd}	Ctg θ	CS _{v,T}
	[%]	[N-m]		[N]	[N]	[N-m]		
			-	-150 263	295 252	39 050	2,50	1,26
	87,5%	11185	+	132 255	295 252	39 050	2,50	1,36
			-	-150 918	295 252	39 050	2,50	1,25
			+	131 611	295 252	39 050	2,50	1,37
	100,0%	11185	-	-151 575	295 252	39 050	2,50	1,25

LEGENDA:

Id _{Tr}	Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
%L _{L1}	Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L _{L1}), a partire dall'estremo iniziale.
T _{Ed}	Momento torcente di progetto.
+ / -	[+] = sollecitazione massima; [-] = sollecitazione minima.
V _{Ed,2}	Taglio di progetto in direzione 2.
V _{Rcd}	Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
T _{Rcd}	Momento resistente del calcestruzzo.
Ctg θ	Cotangente dell'angolo θ utilizzata nella verifica.
CS _{v,T}	Coefficiente di sicurezza per taglio e torsione ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).

TRAVI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Elevazione)

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD												
Id _{Tr}	%L _{L1}	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	[%]	[N]	[N-m]	[N]	[N-m]	[cm ²]	[cm ²]					
Piano Terra												
Travata: Trave 1-2-3-4												
Trave 1-2	0%	-3 945	33 053	-3 945	32 883	6,03	6,03	4.29[S]	0,09	4.31[S]	0,09	NO
	12,5%	-3 945	28 962	-3 945	34 804	6,03	6,03	4.90[S]	0,09	4.08[S]	0,09	NO
	25,0%	-3 945	8 631	-3 945	34 651	6,03	6,03	16.45[S]	0,09	4.09[S]	0,09	NO
	37,5%	0	0	-3 945	34 349	6,03	6,03	-	VNR	4.13[S]	0,09	NO
	50,0%	0	0	-3 945	29 853	6,03	6,03	-	VNR	4.75[S]	0,09	NO
	62,5%	1 437	4 905	1 437	25 403	6,03	6,03	29.23[S]	0,09	5.64[S]	0,09	NO
	75,0%	1 437	26 680	1 437	25 300	6,03	6,03	5.37[S]	0,09	5.66[S]	0,09	NO
	87,5%	1 437	53 194	1 437	21 936	6,03	6,03	2.69[S]	0,09	6.53[S]	0,09	NO
	100%	1 437	58 380	1 437	13 832	6,03	6,03	2.45[S]	0,09	10.36[S]	0,09	NO
Trave 2-3	0%	-8 606	58 297	-8 606	24 815	6,03	6,03	2.41[S]	0,09	5.67[S]	0,09	NO
	12,5%	-8 606	58 297	-8 606	24 815	6,03	6,03	2.41[S]	0,09	5.67[S]	0,09	NO
	25,0%	-8 606	58 297	-8 606	24 815	6,03	6,03	2.41[S]	0,09	5.67[S]	0,09	NO
	37,5%	-8 606	47 107	-8 606	15 947	6,03	6,03	2.98[S]	0,09	8.83[S]	0,09	NO
	50,0%	-8 606	35 814	-7 079	7 074	6,03	6,03	3.93[S]	0,09	19.96[S]	0,09	NO
	62,5%	-7 079	46 057	-7 079	16 869	6,03	6,03	3.06[S]	0,09	8.37[S]	0,09	NO
	75,0%	-7 079	56 933	-7 079	26 049	6,03	6,03	2.48[S]	0,09	5.42[S]	0,09	NO
	87,5%	-7 079	56 933	-7 079	26 049	6,03	6,03	2.48[S]	0,09	5.42[S]	0,09	NO
	100%	-7 079	56 933	-7 079	26 049	6,03	6,03	2.48[S]	0,09	5.42[S]	0,09	NO
Trave 3-4	0%	-7 777	55 931	-7 777	16 179	6,03	6,03	2.52[S]	0,09	8.71[S]	0,09	NO
	12,5%	-7 777	52 438	-7 777	22 462	6,03	6,03	2.68[S]	0,09	6.27[S]	0,09	NO
	25,0%	-7 777	27 545	-7 777	24 522	6,03	6,03	5.12[S]	0,09	5.75[S]	0,09	NO
	37,5%	-7 777	6 876	-7 777	24 481	6,03	6,03	20.51[S]	0,09	5.76[S]	0,09	NO
	50,0%	0	0	-1 948	28 008	6,03	6,03	-	VNR	5.08[S]	0,09	NO
	62,5%	0	0	1 345	33 006	6,03	6,03	-	VNR	4.34[S]	0,09	NO
	75,0%	1 345	9 470	1 345	33 642	6,03	6,03	15.13[S]	0,09	4.26[S]	0,09	NO
	87,5%	1 345	28 525	1 345	33 571	6,03	6,03	5.02[S]	0,09	4.27[S]	0,09	NO
	100,0%	1 345	31 271	1 345	33 125	6,03	6,03	4.58[S]	0,09	4.32[S]	0,09	NO
Piano Terra												
Travata: Trave 5-6-7-8												
Trave 5-6	0%	7 783	41 600	7 783	12 307	5,09	5,09	2.41[S]	0,11	8.16[S]	0,11	NO
	12,5%	7 783	29 647	7 783	30 401	5,09	5,09	3.39[S]	0,11	3.30[S]	0,11	NO
	25,0%	0	0	7 783	39 245	5,09	5,09	-	VNR	2.56[S]	0,11	NO
	37,5%	0	0	7 783	40 130	5,09	5,09	-	VNR	2.50[S]	0,11	NO
	50,0%	0	0	7 783	40 023	5,09	5,09	-	VNR	2.51[S]	0,11	NO
	62,5%	0	0	8 156	36 263	5,09	5,09	-	VNR	2.77[S]	0,11	NO
	75,0%	8 156	17 888	8 156	29 614	5,09	5,09	5.62[S]	0,11	3.39[S]	0,11	NO
	87,5%	8 156	55 245	8 156	13 714	5,09	5,09	1.82[S]	0,11	7.33[S]	0,11	NO
	100%	8 156	69 295	0	0	5,09	5,09	1.45[S]	0,11	-	VNR	NO
Trave 6-7	0%	-7 141	55 652	-7 141	15 874	5,09	5,09	1.75[S]	0,11	6.14[S]	0,11	NO
	12,5%	-7 141	55 652	-7 141	15 874	5,09	5,09	1.75[S]	0,11	6.14[S]	0,11	NO
	25,0%	-7 141	52 235	-7 141	13 189	5,09	5,09	1.86[S]	0,11	7.39[S]	0,11	NO
	37,5%	-7 141	42 408	-7 141	5 130	5,09	5,09	2.29[S]	0,11	19.00[S]	0,11	NO
	50,0%	-7 016	32 913	0	0	5,09	5,09	2.96[S]	0,11	-	VNR	NO
	62,5%	-7 016	42 474	-7 016	5 102	5,09	5,09	2.29[S]	0,11	19.11[S]	0,11	NO
	75,0%	-7 016	52 319	-7 016	13 145	5,09	5,09	1.86[S]	0,11	7.41[S]	0,11	NO
	87,5%	-7 016	55 742	-7 016	15 824	5,09	5,09	1.74[S]	0,11	6.16[S]	0,11	NO
	100,0%	-7 016	55 742	-7 016	15 824	5,09	5,09	1.74[S]	0,11	6.16[S]	0,11	NO
Trave 7-8	0%	5 631	70 443	0	0	5,09	5,09	1.42[S]	0,11	-	VNR	NO
	12,5%	5 631	55 976	5 631	13 024	5,09	5,09	1.78[S]	0,11	7.68[S]	0,11	NO
	25,0%	5 631	18 183	5 631	29 649	5,09	5,09	5.50[S]	0,11	3.37[S]	0,11	NO
	37,5%	0	0	5 631	36 804	5,09	5,09	-	VNR	2.71[S]	0,11	NO
	50,0%	0	0	8 851	40 825	5,09	5,09	-	VNR	2.46[S]	0,11	NO
	62,5%	0	0	8 851	40 950	5,09	5,09	-	VNR	2.46[S]	0,11	NO
	75,0%	0	0	8 851	40 009	5,09	5,09	-	VNR	2.51[S]	0,11	NO
	87,5%	8 851	29 278	8 851	30 882	5,09	5,09	3.44[S]	0,11	3.26[S]	0,11	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD													
Id _{Tr}	%L _{L1}	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f	
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm ²]	[cm ²]						
	100%	8 851	41 581	8 851	12 284	5,09	5,09	2.42[S]	0,11	8.20[S]	0,11	NO	
Piano Terra						Travata: Trave 9-10-11-12							
Trave 9-10	0%	-80 166	15 637	-80 166	23 045	6,03	6,03	7.85[S]	0,08	5.32[S]	0,08	NO	
	12,5%	-90 431	230	-90 431	21 946	6,03	6,03	NS	0,08	5.47[S]	0,08	NO	
	25,0%	0	0	-94 349	20 112	6,03	6,03	-	VNR	5.92[S]	0,08	NO	
	37,5%	0	0	-80 379	22 608	6,03	6,03	-	VNR	5.42[S]	0,08	NO	
	50,0%	0	0	-83 872	22 752	6,03	6,03	-	VNR	5.35[S]	0,08	NO	
	62,5%	-74 776	482	-95 294	19 669	6,03	6,03	NS	0,08	6.04[S]	0,08	NO	
	75,0%	-60 745	11 045	-88 288	17 695	6,03	6,03	11.55[S]	0,09	6.82[S]	0,08	NO	
	87,5%	-42 704	24 334	-79 239	12 314	6,03	6,03	5.43[S]	0,09	9.98[S]	0,08	NO	
	100%	-18 849	47 229	-63 363	4 143	6,03	6,03	2.92[S]	0,09	30.65[S]	0,09	NO	
Trave 10-11	0%	-56 695	37 423	0	0	6,03	6,03	3.43[S]	0,09	-	VNR	NO	
	12,5%	-41 253	23 507	-41 253	863	6,03	6,03	5.64[S]	0,09	NS	0,09	NO	
	25,0%	-27 096	15 849	-27 096	3 033	6,03	6,03	8.59[S]	0,09	44.89[S]	0,09	NO	
	37,5%	-8 518	10 061	-8 518	3 225	6,03	6,03	14.00[S]	0,09	43.67[S]	0,09	NO	
	50,0%	13 673	6 278	13 588	2 500	6,03	6,03	23.32[S]	0,10	58.57[S]	0,10	NO	
	62,5%	952	10 553	952	2 919	6,03	6,03	13.57[S]	0,09	49.07[S]	0,09	NO	
	75,0%	-6 566	16 084	-6 566	2 322	6,03	6,03	8.78[S]	0,09	60.87[S]	0,09	NO	
	87,5%	-10 815	24 083	0	0	6,03	6,03	5.82[S]	0,09	-	VNR	NO	
	100,0%	-16 552	38 756	0	0	6,03	6,03	3.58[S]	0,09	-	VNR	NO	
Trave 11-12	0%	-55 423	51 728	-11 183	3 646	6,03	6,03	2.49[S]	0,09	38.45[S]	0,09	NO	
	12,5%	-72 025	25 851	-36 925	13 042	6,03	6,03	4.82[S]	0,09	10.25[S]	0,09	NO	
	25,0%	-89 894	10 879	-89 894	17 909	6,03	6,03	11.05[S]	0,08	6.71[S]	0,08	NO	
	37,5%	0	0	-97 976	21 571	6,03	6,03	-	VNR	5.48[S]	0,08	NO	
	50,0%	0	0	-99 325	23 011	6,03	6,03	-	VNR	5.12[S]	0,08	NO	
	62,5%	0	0	-92 736	25 220	6,03	6,03	-	VNR	4.74[S]	0,08	NO	
	75,0%	0	0	-111 318	22 878	6,03	6,03	-	VNR	5.02[S]	0,08	NO	
	87,5%	-89 019	1 845	-110 176	22 613	6,03	6,03	65.32[S]	0,08	5.09[S]	0,08	NO	
	100,0%	-51 152	15 047	-82 375	28 547	6,03	6,03	8.64[S]	0,09	4.28[S]	0,08	NO	
Piano Terra						Travata: Trave S1-S1-S1-S2-S2							
Trave S1-S1	0%	-4 962	11 951	2 085	5 191	5,09	5,09	8.19[S]	0,11	19.14[S]	0,11	NO	
	12,5%	-4 962	11 951	2 085	5 191	5,09	5,09	8.19[S]	0,11	19.14[S]	0,11	NO	
	25,0%	-4 962	11 951	2 085	5 191	5,09	5,09	8.19[S]	0,11	19.14[S]	0,11	NO	
	37,5%	-4 962	11 951	2 085	5 191	6,03	5,56	9.62[S]	0,11	20.78[S]	0,11	NO	
	50,0%	-4 962	11 951	2 085	5 191	6,03	5,56	9.62[S]	0,11	20.78[S]	0,11	NO	
	62,4%	-57 667	14 985	-57 667	18 067	6,03	5,56	6.96[S]	0,10	5.30[S]	0,10	NO	
	75,1%	-57 667	14 985	-57 667	18 067	6,03	5,56	6.96[S]	0,10	5.30[S]	0,10	NO	
	87,5%	-57 667	14 985	-57 667	18 067	6,03	5,56	6.96[S]	0,10	5.30[S]	0,10	NO	
	100%	-57 667	14 985	-57 667	18 067	6,03	5,56	6.96[S]	0,10	5.30[S]	0,10	NO	
Trave S1-S1	0%	-120 317	21 447	-120 317	18 735	6,03	5,56	4.26[S]	0,10	4.42[S]	0,09	NO	
	12,5%	-120 317	21 447	-120 317	18 735	6,03	5,56	4.26[S]	0,10	4.42[S]	0,09	NO	
	25,0%	-120 317	21 447	-120 317	18 735	6,16	5,56	4.37[S]	0,10	4.43[S]	0,09	NO	
	37,6%	-120 317	21 447	-120 317	18 735	6,16	6,03	4.37[S]	0,10	4.88[S]	0,10	NO	
	50,1%	-120 317	21 447	-120 317	18 735	6,16	6,03	4.37[S]	0,10	4.88[S]	0,10	NO	
	62,6%	-120 317	21 447	-120 317	18 735	6,16	6,03	4.37[S]	0,10	4.88[S]	0,10	NO	
	74,9%	-120 317	21 447	-120 317	18 735	6,16	6,03	4.37[S]	0,10	4.88[S]	0,10	NO	
	87,4%	-120 317	21 447	-120 317	18 735	6,16	6,03	4.37[S]	0,10	4.88[S]	0,10	NO	
	99,9%	-120 317	21 447	-120 317	18 735	6,16	6,03	4.37[S]	0,10	4.88[S]	0,10	NO	
Trave S1-S2	0%	-8 456	60 964	-8 456	59 916	6,16	6,03	1.91[S]	0,11	1.90[S]	0,11	NO	
	12,5%	-8 456	60 964	-8 456	59 916	6,16	6,03	1.91[S]	0,11	1.90[S]	0,11	NO	
	25,0%	-8 456	56 659	-8 456	56 503	6,16	6,63	2.05[S]	0,11	2.21[S]	0,12	NO	
	37,5%	-8 456	39 796	-8 456	42 644	6,03	6,63	2.87[S]	0,11	2.93[S]	0,12	NO	
	50,0%	-8 084	25 002	-8 084	30 724	6,03	6,63	4.57[S]	0,11	4.07[S]	0,12	NO	
	62,5%	-8 084	41 226	-8 084	45 222	6,03	6,63	2.77[S]	0,11	2.76[S]	0,12	NO	
	75,0%	-8 084	57 877	-8 084	59 291	6,63	6,63	2.16[S]	0,12	2.11[S]	0,12	NO	
	87,5%	-8 084	62 125	-8 084	62 761	6,63	6,63	2.01[S]	0,12	1.99[S]	0,12	NO	
	100%	-8 084	62 125	-8 084	62 761	6,63	6,63	2.01[S]	0,12	1.99[S]	0,12	NO	
Trave S2-S2	0%	-156 854	17 216	-156 854	22 674	6,63	6,63	5.51[S]	0,10	4.18[S]	0,10	NO	
	12,5%	-156 854	17 216	-156 854	22 674	6,63	6,63	5.51[S]	0,10	4.18[S]	0,10	NO	
	25,0%	-156 854	17 216	-156 854	22 674	6,63	5,56	5.51[S]	0,09	3.33[S]	0,09	NO	
	37,5%	-75 346	14 582	-75 346	15 474	5,56	5,56	6.31[S]	0,10	5.95[S]	0,10	NO	
	50,0%	-75 346	14 582	-75 346	15 474	5,56	5,56	6.31[S]	0,10	5.95[S]	0,10	NO	
	62,5%	-75 346	14 582	-75 346	15 474	5,56	5,56	6.31[S]	0,10	5.95[S]	0,10	NO	
	75,0%	3 593	12 080	-2 719	4 491	5,56	5,56	8.95[S]	0,11	23.80[S]	0,11	NO	
	87,5%	3 593	12 080	-2 719	4 491	5,09	5,09	8.25[S]	0,11	21.90[S]	0,11	NO	
	100%	3 593	12 080	-2 719	4 491	5,09	5,09	8.25[S]	0,11	21.90[S]	0,11	NO	

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD												
Id _{Tr}	%L _{LT}	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm ²]	[cm ²]					
Piano Terra												
Travata: Trave 1-5-9												
Trave 1-5	0%	-51 488	81 249	-51 488	83 933	6,03	6,03	1.60[S]	0,09	1.54[S]	0,09	NO
	12,5%	-51 488	81 249	-51 488	83 933	6,03	6,03	1.60[S]	0,09	1.54[S]	0,09	NO
	25,0%	-51 488	73 384	-51 488	77 254	6,03	6,03	1.77[S]	0,09	1.68[S]	0,09	NO
	37,5%	-51 488	52 686	-51 488	59 086	6,03	6,03	2.46[S]	0,09	2.20[S]	0,09	NO
	50,0%	-51 488	32 450	-51 488	40 454	6,03	6,03	4.00[S]	0,09	3.21[S]	0,09	NO
	62,5%	-26 719	43 936	-26 719	48 408	6,03	6,03	3.10[S]	0,09	2.81[S]	0,09	NO
	75,0%	-26 719	65 000	-26 719	66 210	6,03	6,03	2.09[S]	0,09	2.05[S]	0,09	NO
	87,5%	-26 719	73 001	-26 719	72 753	6,03	6,03	1.86[S]	0,09	1.87[S]	0,09	NO
	100%	-26 719	73 001	-26 719	72 753	6,03	6,03	1.86[S]	0,09	1.87[S]	0,09	NO
Trave 5-9	0%	-56 714	80 580	-56 714	82 878	6,03	6,03	1.59[S]	0,09	1.55[S]	0,09	NO
	12,5%	-56 714	80 580	-56 714	82 878	6,03	6,03	1.59[S]	0,09	1.55[S]	0,09	NO
	25,0%	-56 714	59 883	-56 714	63 629	6,03	6,03	2.14[S]	0,09	2.02[S]	0,09	NO
	37,5%	-56 714	38 431	-56 714	41 727	6,03	6,03	3.34[S]	0,09	3.08[S]	0,09	NO
	50,0%	-37 571	34 318	-37 571	22 400	6,03	6,03	3.89[S]	0,09	5.96[S]	0,09	NO
	62,5%	-37 571	60 590	-37 571	39 482	6,03	6,03	2.20[S]	0,09	3.38[S]	0,09	NO
	75,0%	-37 571	87 912	-37 571	55 514	7,57	6,03	1.91[S]	0,10	2.40[S]	0,09	NO
	87,5%	-37 571	114 018	-37 571	69 354	7,57	6,03	1.47[S]	0,10	1.92[S]	0,09	NO
	100%	-37 571	114 018	-37 571	69 354	7,57	6,03	1.47[S]	0,10	1.92[S]	0,09	NO
Piano Terra												
Travata: Trave 2-6-S1												
Trave 2-6	0%	-31 737	29 433	-31 737	34 213	5,09	5,09	3.14[S]	0,10	2.70[S]	0,10	NO
	12,5%	-31 737	29 433	-31 737	34 213	5,09	5,09	3.14[S]	0,10	2.70[S]	0,10	NO
	25,0%	-31 737	21 315	-31 737	30 733	5,09	5,09	4.33[S]	0,10	3.00[S]	0,10	NO
	37,5%	-31 737	12 478	-31 737	25 346	5,09	5,09	7.41[S]	0,10	3.64[S]	0,10	NO
	50,0%	-31 737	4 873	-31 737	18 727	5,09	5,09	18.97[S]	0,10	4.93[S]	0,10	NO
	62,5%	-27 170	12 642	-27 170	11 678	5,09	5,09	7.38[S]	0,10	7.99[S]	0,10	NO
	75,0%	-27 170	24 646	-27 170	13 898	5,09	5,09	3.79[S]	0,10	6.72[S]	0,10	NO
	87,5%	-27 170	35 346	-27 170	14 796	5,09	5,09	2.64[S]	0,10	6.31[S]	0,10	NO
	100,0%	-27 170	35 346	-27 170	14 796	5,09	5,09	2.64[S]	0,10	6.31[S]	0,10	NO
Trave 6-S1	0%	-25 591	29 576	-25 591	14 898	5,09	5,09	3.16[S]	0,10	6.29[S]	0,10	NO
	12,5%	-25 591	29 576	-25 591	14 898	5,09	5,09	3.16[S]	0,10	6.29[S]	0,10	NO
	25,0%	-25 591	19 862	-25 591	14 910	5,09	5,09	4.71[S]	0,10	6.28[S]	0,10	NO
	37,5%	-25 591	10 540	-25 591	13 542	5,09	5,09	8.89[S]	0,10	6.92[S]	0,10	NO
	50,0%	-20 641	2 857	-20 641	10 913	5,09	5,09	33.16[S]	0,10	8.68[S]	0,10	NO
	62,5%	-24 392	7 906	-24 392	12 752	5,09	5,09	11.88[S]	0,10	7.36[S]	0,10	NO
	75,0%	-24 392	16 788	-24 392	14 562	5,09	5,09	5.59[S]	0,10	6.45[S]	0,10	NO
	87,5%	-24 392	26 068	-24 392	14 984	5,09	5,09	3.60[S]	0,10	6.27[S]	0,10	NO
	100%	-24 392	26 068	-24 392	14 984	5,09	5,09	3.60[S]	0,10	6.27[S]	0,10	NO
Piano Terra												
Travata: Trave 3-7-S2												
Trave 3-7	0%	-30 867	28 769	-30 867	33 479	5,09	5,09	3.22[S]	0,10	2.76[S]	0,10	NO
	12,5%	-30 867	28 769	-30 867	33 479	5,09	5,09	3.22[S]	0,10	2.76[S]	0,10	NO
	25,0%	-30 867	20 781	-30 867	30 075	5,09	5,09	4.45[S]	0,10	3.08[S]	0,10	NO
	37,5%	-30 867	12 104	-30 867	24 780	5,09	5,09	7.65[S]	0,10	3.73[S]	0,10	NO
	50,0%	-30 867	4 659	-30 867	18 255	5,09	5,09	19.88[S]	0,10	5.07[S]	0,10	NO
	62,5%	-27 534	12 802	-27 534	11 352	5,09	5,09	7.29[S]	0,10	8.22[S]	0,10	NO
	75,0%	-27 534	24 713	-27 534	13 413	5,09	5,09	3.77[S]	0,10	6.95[S]	0,10	NO
	87,5%	-27 534	35 337	-27 534	14 179	5,09	5,09	2.64[S]	0,10	6.58[S]	0,10	NO
	100,0%	-27 534	35 337	-27 534	14 179	5,09	5,09	2.64[S]	0,10	6.58[S]	0,10	NO
Trave 7-S2	0%	-26 596	28 461	-26 596	13 606	5,09	5,09	3.28[S]	0,10	6.87[S]	0,10	NO
	12,5%	-26 596	28 461	-26 596	13 622	5,09	5,09	3.28[S]	0,10	6.86[S]	0,10	NO
	25,0%	-26 596	18 995	-26 596	13 625	5,09	5,09	4.92[S]	0,10	6.86[S]	0,10	NO
	37,5%	-26 596	9 945	-26 596	12 933	5,09	5,09	9.40[S]	0,10	7.23[S]	0,10	NO
	50,0%	-21 832	2 483	-26 596	10 883	5,09	5,09	38.05[S]	0,10	8.59[S]	0,10	NO
	62,5%	-25 861	5 676	-25 861	12 204	5,09	5,09	16.50[S]	0,10	7.67[S]	0,10	NO
	75,0%	-25 861	13 878	-25 861	13 742	5,09	5,09	6.75[S]	0,10	6.81[S]	0,10	NO
	87,5%	-25 861	22 543	-25 861	13 917	5,09	5,09	4.15[S]	0,10	6.73[S]	0,10	NO
	100%	-25 861	22 543	-25 861	13 917	5,09	5,09	4.15[S]	0,10	6.73[S]	0,10	NO
Piano Terra												
Travata: Trave 4-8-12												
Trave 4-8	0%	-53 364	82 751	-53 364	85 279	6,03	6,63	1.56[S]	0,09	1.67[S]	0,09	NO
	12,5%	-53 364	82 751	-53 364	85 279	6,03	6,63	1.56[S]	0,09	1.67[S]	0,09	NO
	25,0%	-53 364	74 890	-53 364	78 734	6,03	6,03	1.73[S]	0,09	1.64[S]	0,09	NO
	37,5%	-53 364	53 688	-53 364	60 422	6,03	6,03	2.41[S]	0,09	2.14[S]	0,09	NO
	50,0%	-53 364	33 006	-53 364	41 594	6,03	6,03	3.92[S]	0,09	3.11[S]	0,09	NO
	62,5%	-28 908	44 431	-28 908	49 711	6,03	6,03	3.05[S]	0,09	2.73[S]	0,09	NO
	75,0%	-28 908	65 838	-28 908	67 814	6,16	6,03	2.10[S]	0,09	2.00[S]	0,09	NO
	87,5%	-28 908	73 759	-28 908	74 301	6,16	6,16	1.87[S]	0,09	1.86[S]	0,09	NO
	100%	-28 908	73 759	-28 908	74 301	6,16	6,16	1.87[S]	0,09	1.86[S]	0,09	NO
Trave 8-12	0%	-59 337	79 523	-59 337	81 745	6,16	6,16	1.64[S]	0,09	1.60[S]	0,09	NO
	12,5%	-59 337	79 523	-59 337	81 745	6,16	6,16	1.64[S]	0,09	1.60[S]	0,09	NO
	25,0%	-59 337	58 434	-59 337	62 884	6,16	6,03	2.24[S]	0,09	2.03[S]	0,09	NO
	37,5%	-59 337	37 028	-59 337	41 330	6,03	6,03	3.46[S]	0,09	3.09[S]	0,09	NO
	50,0%	-37 099	34 577	-37 099	21 983	6,03	6,03	3.86[S]	0,09	6.08[S]	0,09	NO
	62,5%	-37 099	61 248	-37 099	38 272	6,03	6,03	2.18[S]	0,09	3.49[S]	0,09	NO
	75,0%	-37 099	89 072	-37 099	53 412	8,04	6,03	2.01[S]	0,10	2.50[S]	0,09	NO
	87,5%	-37 099	115 947	-37 099	66 485	8,04	6,03	1.54[S]	0,10	2.01[S]	0,09	NO
	100%	-37 099	115 947	-37 099	66 485	8,04	6,03	1.54[S]	0,10	2.01[S]	0,09	NO
Piano Terra												
Travata: Trave S1-10												
Trave S1-10	0%	-78 243	27 161	-78 243	9 047	5,09	5,09	3.05[S]	0,09	9.16[S]	0,09	NO
	12,5%	-68 925	29 186	-78 243	9 047	5,09	5,09	2.90[S]	0,10	9.16[S]	0,09	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD												
Id _{Tr}	%L _{Li}	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm ²]	[cm ²]					
	25,0%	-68 925	38 143	-78 243	9 047	6,03	5,09	2.67[S]	0,10	9.17[S]	0,10	NO
	37,5%	-68 925	47 190	-78 243	8 483	6,03	5,09	2.16[S]	0,10	9.78[S]	0,10	NO
	50,0%	-68 925	56 329	-68 925	453	6,03	5,09	1.81[S]	0,10	NS	0,10	NO
	62,5%	-68 925	65 558	-68 925	3 514	6,03	5,09	1.55[S]	0,10	24.16[S]	0,10	NO
	75,0%	-68 925	66 172	-68 925	3 714	6,03	5,09	1.54[S]	0,10	22.86[S]	0,10	NO
	87,5%	-68 925	66 172	-68 925	3 714	6,03	5,09	1.54[S]	0,10	22.86[S]	0,10	NO
	100%	-68 925	66 172	-68 925	3 714	6,03	5,09	1.54[S]	0,10	22.86[S]	0,10	NO
Piano Terra							Travata: Trave S2-11					
Trave S2-11	0%	-68 547	26 660	-68 547	10 428	5,09	5,09	3.18[S]	0,10	8.14[S]	0,10	NO
	12,5%	-60 156	28 383	-68 547	10 428	5,09	5,09	3.05[S]	0,10	8.14[S]	0,10	NO
	25,0%	-60 156	37 516	-68 547	10 428	6,03	5,09	2.76[S]	0,10	8.14[S]	0,10	NO
	37,5%	-60 156	46 739	-68 547	9 838	6,03	5,09	2.22[S]	0,10	8.63[S]	0,10	NO
	50,0%	-60 156	56 053	-68 547	1 083	6,03	5,09	1.85[S]	0,10	78.47[S]	0,10	NO
	62,5%	-60 156	65 457	-60 156	1 969	6,03	5,09	1.58[S]	0,10	44.03[S]	0,10	NO
	75,0%	-60 156	66 098	-60 156	2 156	6,03	5,09	1.56[S]	0,10	40.21[S]	0,10	NO
	87,5%	-60 156	66 098	-60 156	2 156	6,03	5,09	1.56[S]	0,10	40.21[S]	0,10	NO
	100,0%	-60 156	66 098	-60 156	2 156	6,03	5,09	1.56[S]	0,10	40.21[S]	0,10	NO

LEGENDA:

- Id_{Tr}**
Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
- %L_{Li}**
Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{Li}), a partire dall'estremo iniziale.
- (X/d)_s**
Indice di duttilità superiore (VNR = Verifica non richiesta).
- (X/d)_i**
Indice di duttilità inferiore (VNR = Verifica non richiesta).
- R_f**
[SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.
- N_{Ed,s}**
Sollecitazioni di progetto per armatura superiore (N_{Ed} >0: compressione).
- M_{Ed,3,s}**
- N_{Ed,i}**
Sollecitazioni di progetto per armatura inferiore (N_{Ed} > 0: compressione).
- M_{Ed,3,i}**
- A_{s,s}, A_{s,i}**
Armatura a flessione superiore e inferiore.
- CS_i, CS_s**
Coefficiente di sicurezza relativo alle sollecitazioni che tendono le fibre inferiori e superiori ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).

TRAVI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Elevazione)

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD												
Id _{Tr}	%L _{Li}	+ / -	V _{Ed,Y}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctgθ	
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		
Piano Terra							Travata: Trave 1-2-3-4					
Trave 1-2	0%	+	39 187	11,77	541 419	461 203	2 383	0	0	0	2,50	
		-	0	-	541 419	461 203	2 383	0	0	0	2,50	
	12,5%	+	37 791	7,28	541 419	274 934	2 383	0	0	0	2,50	
		-	-748	NS	541 419	274 934	2 383	0	0	0	2,50	
	25,0%	+	29 902	9,19	541 419	274 934	2 383	0	0	0	2,50	
		-	-8 637	31,83	541 419	274 934	2 383	0	0	0	2,50	
	37,5%	+	22 012	12,49	541 419	274 934	2 383	0	0	0	2,50	
		-	-16 527	16,64	541 419	274 934	2 383	0	0	0	2,50	
	50,0%	+	14 123	19,47	541 419	274 934	2 383	0	0	0	2,50	
		-	-24 416	11,26	541 419	274 934	2 383	0	0	0	2,50	
	62,5%	+	6 233	44,11	541 419	274 934	2 383	0	0	0	2,50	
		-	-32 306	8,51	541 419	274 934	2 383	0	0	0	2,50	
	75,0%	+	0	-	541 419	274 934	2 383	0	0	0	2,50	
		-	-40 195	6,84	541 419	274 934	2 383	0	0	0	2,50	
	87,5%	+	0	-	541 419	274 934	2 383	0	0	0	2,50	
		-	-48 085	5,72	541 419	274 934	2 383	0	0	0	2,50	
	100%	+	0	-	541 419	461 203	2 383	0	0	0	2,50	
		-	-49 481	9,32	541 419	461 203	2 383	0	0	0	2,50	
Trave 2-3	0%	+	48 236	9,62	540 912	464 008	0	0	0	0	2,50	
		-	-39 644	11,70	540 912	464 008	0	0	0	0	2,50	
	12,5%	+	48 236	9,62	540 912	464 008	0	0	0	0	2,50	
		-	-40 860	11,36	540 912	464 008	0	0	0	0	2,50	
	25,0%	+	48 236	9,62	540 912	464 008	0	0	0	0	2,50	
		-	-42 076	11,03	540 912	464 008	0	0	0	0	2,50	
	37,5%	+	47 061	6,21	540 912	292 444	0	0	0	0	2,50	
		-	-43 292	6,76	540 912	292 444	0	0	0	0	2,50	
	50,0%	+	45 845	6,38	540 912	292 444	0	0	0	0	2,50	
		-	-44 508	6,57	540 912	292 444	0	0	0	0	2,50	
	62,5%	+	44 629	6,55	540 912	292 444	0	0	0	0	2,50	
		-	-45 724	6,40	540 912	292 444	0	0	0	0	2,50	
	75,0%	+	43 413	10,69	540 912	464 008	0	0	0	0	2,50	
		-	-46 899	9,89	540 912	464 008	0	0	0	0	2,50	
	87,5%	+	42 197	11,00	540 912	464 008	0	0	0	0	2,50	
		-	-46 899	9,89	540 912	464 008	0	0	0	0	2,50	
	100%	+	40 980	11,32	540 912	464 008	0	0	0	0	2,50	
		-	-46 899	9,89	540 912	464 008	0	0	0	0	2,50	
Trave 3-4	0%	+	48 576	9,50	541 316	461 661	1 897	0	0	0	2,50	
		-	0	-	541 316	461 661	1 897	0	0	0	2,50	

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

Id _{Tr}	%L _{Lr} [%]	+ / -	V _{Ed,Y} [N]	CS	V _{Rcd} [N]	V _{Rsd,s} [N]	N _{Ed} [N]	V _{Rsd,p} [N]	V _{R1} [N]	V _{Rd,f} [N]	Ctg _θ
	12,5%	+	47 622	9,69	541 316	461 661	1 897	0	0	0	2,50
		-	0	-	541 316	461 661	1 897	0	0	0	2,50
	25,0%	+	40 175	6,52	541 316	262 086	1 897	0	0	0	2,50
		-	-92	NS	541 316	262 086	1 897	0	0	0	2,50
	37,5%	+	32 728	8,01	541 316	262 086	1 897	0	0	0	2,50
		-	-7 539	34,76	541 316	262 086	1 897	0	0	0	2,50
	50,0%	+	25 280	10,37	541 316	262 086	1 897	0	0	0	2,50
		-	-14 986	17,49	541 316	262 086	1 897	0	0	0	2,50
	62,5%	+	17 833	14,70	541 316	262 086	1 897	0	0	0	2,50
		-	-22 434	11,68	541 316	262 086	1 897	0	0	0	2,50
	75,0%	+	10 386	25,23	541 316	262 086	1 897	0	0	0	2,50
		-	-29 881	8,77	541 316	262 086	1 897	0	0	0	2,50
	87,5%	+	2 938	NS	541 316	461 661	1 897	0	0	0	2,50
		-	-37 329	12,37	541 316	461 661	1 897	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	0	-	541 316	461 661	1 897	0	0	0	2,50
		-	-38 283	12,06	541 316	461 661	1 897	0	0	0	2,50
Piano Terra											
Travata: Trave 5-6-7-8											
Trave 5-6	0%	+	63 203	6,53	444 657	412 564	7 716	0	0	0	2,50
		-	0	-	444 657	412 564	7 716	0	0	0	2,50
	12,5%	+	58 165	4,08	444 657	237 368	7 716	0	0	0	2,50
		-	0	-	444 657	237 368	7 716	0	0	0	2,50
	25,0%	+	42 782	5,55	444 657	237 368	7 716	0	0	0	2,50
		-	0	-	444 657	237 368	7 716	0	0	0	2,50
	37,5%	+	27 400	8,66	444 657	237 368	7 716	0	0	0	2,50
		-	-8 369	28,36	444 657	237 368	7 716	0	0	0	2,50
	50,0%	+	12 017	19,75	444 657	237 368	7 716	0	0	0	2,50
		-	-23 751	9,99	444 657	237 368	7 716	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	444 657	237 368	7 716	0	0	0	2,50
		-	-39 134	6,07	444 657	237 368	7 716	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	444 657	237 368	7 716	0	0	0	2,50
		-	-54 516	4,35	444 657	237 368	7 716	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	444 657	237 368	7 716	0	0	0	2,50
		-	-69 220	3,43	444 657	237 368	7 716	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	444 657	412 564	7 716	0	0	0	2,50
		-	-73 436	5,62	444 657	412 564	7 716	0	0	0	2,50
Trave 6-7	0%	+	41 286	10,03	443 042	414 076	0	0	0	0	2,50
		-	-34 009	12,18	443 042	414 076	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	41 286	10,03	443 042	414 076	0	0	0	0	2,50
		-	-35 168	11,77	443 042	414 076	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	40 890	10,13	443 042	414 076	0	0	0	0	2,50
		-	-36 327	11,40	443 042	414 076	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	39 731	6,73	443 042	267 220	0	0	0	0	2,50
		-	-37 486	7,13	443 042	267 220	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	38 573	6,93	443 042	267 220	0	0	0	0	2,50
		-	-38 644	6,91	443 042	267 220	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	37 414	7,14	443 042	267 220	0	0	0	0	2,50
		-	-39 803	6,71	443 042	267 220	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	36 255	11,42	443 042	414 076	0	0	0	0	2,50
		-	-40 962	10,11	443 042	414 076	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	35 096	11,80	443 042	414 076	0	0	0	0	2,50
		-	-41 358	10,01	443 042	414 076	0	0	0	0	2,50
Trave 7-8	100,0 %	+	33 937	12,20	443 042	414 076	0	0	0	0	2,50
		-	-41 358	10,01	443 042	414 076	0	0	0	0	2,50
	0%	+	73 073	5,63	444 731	411 620	8 070	0	0	0	2,50
		-	0	-	444 731	411 620	8 070	0	0	0	2,50
	12,5%	+	68 705	3,27	444 731	224 379	8 070	0	0	0	2,50
		-	0	-	444 731	224 379	8 070	0	0	0	2,50
	25,0%	+	55 037	4,08	444 731	224 379	8 070	0	0	0	2,50
		-	0	-	444 731	224 379	8 070	0	0	0	2,50
	37,5%	+	39 473	5,68	444 731	224 379	8 070	0	0	0	2,50
		-	0	-	444 731	224 379	8 070	0	0	0	2,50
	50,0%	+	23 909	9,38	444 731	224 379	8 070	0	0	0	2,50
		-	-11 588	19,36	444 731	224 379	8 070	0	0	0	2,50
	62,5%	+	8 345	26,89	444 731	224 379	8 070	0	0	0	2,50
		-	-27 152	8,26	444 731	224 379	8 070	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	444 731	224 379	8 070	0	0	0	2,50
		-	-42 716	5,25	444 731	224 379	8 070	0	0	0	2,50
Piano Terra	87,5%	+	0	-	444 731	224 379	8 070	0	0	0	2,50
		-	-58 141	3,86	444 731	224 379	8 070	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	444 731	411 620	8 070	0	0	0	2,50
		-	-62 258	6,61	444 731	411 620	8 070	0	0	0	2,50
	Travata: Trave 9-10-11-12										
Trave 9-10	0%	+	73 301	5,49	540 912	402 605	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	540 912	402 605	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	49 955	8,69	540 912	433 904	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	540 912	433 904	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	36 171	7,62	540 912	275 802	0	0	0	0	2,50
		-	-4 123	66,89	540 912	275 802	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	24 912	11,24	540 912	279 994	0	0	0	0	2,50
		-	-15 318	18,28	540 912	279 994	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	14 939	18,86	540 912	281 687	0	0	0	0	2,50
		-									

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

Id _{Tr}	%L _{Lr} [%]	+ / -	V _{Ed,Y} [N]	CS	V _{Rcd} [N]	V _{Rsd,s} [N]	N _{Ed} [N]	V _{Rsd,p} [N]	V _{R1} [N]	V _{Rd,f} [N]	Ctg _θ
		-	-26 013	10,83	540 912	281 687	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	540 912	288 302	0	0	0	0	2,50
		-	-43 453	6,63	540 912	288 302	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	540 912	284 429	0	0	0	0	2,50
		-	-54 946	5,18	540 912	284 429	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	543 326	451 226	11 334	0	0	0	2,50
		-	-65 710	6,87	543 326	451 226	11 334	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	550 581	431 683	45 399	0	0	0	2,50
		-	-94 147	4,59	550 581	431 683	45 399	0	0	0	2,50
	Trave 10-11	0%	63 098	6,73	549 602	424 862	40 803	0	0	0	2,50
		-	0	-	549 602	424 862	40 803	0	0	0	2,50
	12,5%	+	41 850	10,62	547 322	444 423	30 097	0	0	0	2,50
		-	-6 268	70,90	547 322	444 423	30 097	0	0	0	2,50
	25,0%	+	34 436	7,67	545 252	264 007	20 381	0	0	0	2,50
		-	-11 998	22,00	545 252	264 007	20 381	0	0	0	2,50
	37,5%	+	27 127	9,92	543 974	269 234	14 378	0	0	0	2,50
		-	-17 212	15,64	543 974	269 234	14 378	0	0	0	2,50
	50,0%	+	21 316	12,78	543 571	272 464	12 488	0	0	0	2,50
		-	-23 786	11,45	543 571	272 464	12 488	0	0	0	2,50
	62,5%	+	17 013	15,82	544 078	269 089	14 866	0	0	0	2,50
		-	-29 155	9,23	544 078	269 089	14 866	0	0	0	2,50
	75,0%	+	11 041	24,09	545 632	265 979	22 162	0	0	0	2,50
		-	-34 777	7,65	545 632	265 979	22 162	0	0	0	2,50
	87,5%	+	4 455	NS	548 089	446 619	33 702	0	0	0	2,50
		-	-41 553	10,75	548 089	446 619	33 702	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	0	-	550 456	426 752	44 812	0	0	0	2,50
		-	-64 317	6,64	550 456	426 752	44 812	0	0	0	2,50
	Trave 11-12	0%	99 177	4,32	551 908	428 663	51 634	0	0	0	2,50
		-	0	-	551 908	428 663	51 634	0	0	0	2,50
	12,5%	+	67 451	6,69	544 348	450 916	16 134	0	0	0	2,50
		-	0	-	544 348	450 916	16 134	0	0	0	2,50
	25,0%	+	56 646	5,02	540 912	284 222	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	540 912	284 222	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	46 846	6,13	540 912	287 315	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	540 912	287 315	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	34 705	8,25	540 912	286 462	0	0	0	0	2,50
		-	-4 009	71,45	540 912	286 462	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	15 564	17,94	540 912	279 146	0	0	0	0	2,50
		-	-24 541	11,37	540 912	279 146	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	2 901	94,75	540 912	274 864	0	0	0	0	2,50
		-	-36 904	7,45	540 912	274 864	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	540 912	439 102	0	0	0	0	2,50
		-	-50 311	8,73	540 912	439 102	0	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	0	-	540 912	404 436	0	0	0	0	2,50
		-	-73 268	5,52	540 912	404 436	0	0	0	0	2,50
Piano Terra							Travata: Trave S1-S1-S1-S2-S2				
Trave S1-S1	0%	+	45 419	8,61	443 480	390 849	2 542	0	0	0	2,50
		-	-24 903	15,69	443 480	390 849	2 542	0	0	0	2,50
	12,5%	+	45 419	8,61	443 480	390 849	2 542	0	0	0	2,50
		-	-24 903	15,69	443 480	390 849	2 542	0	0	0	2,50
	25,0%	+	45 419	8,61	443 480	390 849	2 542	0	0	0	2,50
		-	-24 903	15,69	443 480	390 849	2 542	0	0	0	2,50
	37,5%	+	45 419	8,61	443 480	390 849	2 542	0	0	0	2,50
		-	-24 903	15,69	443 480	390 849	2 542	0	0	0	2,50
	50,0%	+	45 419	8,61	443 480	390 849	2 542	0	0	0	2,50
		-	-24 903	15,69	443 480	390 849	2 542	0	0	0	2,50
	62,4%	+	58 804	6,65	442 948	390 855	0	0	0	0	2,50
		-	-44 014	8,88	442 948	390 855	0	0	0	0	2,50
	75,1%	+	58 804	6,65	442 948	390 855	0	0	0	0	2,50
		-	-44 014	8,88	442 948	390 855	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	58 804	6,65	442 948	390 855	0	0	0	0	2,50
		-	-44 014	8,88	442 948	390 855	0	0	0	0	2,50
	100%	+	58 804	6,65	442 948	390 855	0	0	0	0	2,50
		-	-44 014	8,88	442 948	390 855	0	0	0	0	2,50
	Trave S1-S1	0%	26 795	15,17	442 948	406 402	0	0	0	0	2,50
		-	-27 783	14,63	442 948	406 402	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	26 795	15,17	442 948	406 402	0	0	0	0	2,50
		-	-27 783	14,63	442 948	406 402	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	26 795	15,17	442 948	406 402	0	0	0	0	2,50
		-	-27 783	14,63	442 948	406 402	0	0	0	0	2,50
	37,6%	+	26 795	15,17	442 948	406 402	0	0	0	0	2,50
		-	-27 783	14,63	442 948	406 402	0	0	0	0	2,50
	50,1%	+	26 795	15,17	442 948	406 402	0	0	0	0	2,50
		-	-27 783	14,63	442 948	406 402	0	0	0	0	2,50
	62,6%	+	26 795	15,17	442 948	406 402	0	0	0	0	2,50
		-	-27 783	14,63	442 948	406 402	0	0	0	0	2,50
	74,9%	+	26 795	15,17	442 948	406 402	0	0	0	0	2,50
		-	-27 783	14,63	442 948	406 402	0	0	0	0	2,50
	87,4%	+	26 795	15,17	442 948	406 402	0	0	0	0	2,50
		-	-27 783	14,63	442 948	406 402	0	0	0	0	2,50
	99,9%	+	26 795	15,17	442 948	406 402	0	0	0	0	2,50

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

Id_{Tr}	%L_{Lr}	+ / -	V_{Ed,Y}	CS	V_{Rcd}	V_{Rsd,s}	N_{Ed}	V_{Rsd,p}	V_{R1}	V_{Rd,f}	Ctg_θ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
		-	-27 783	14,63	442 948	406 402	0	0	0	0	2,50
Trave S1-S2	0%	+	74 247	5,47	442 948	406 284	0	0	0	0	2,50
		-	-61 719	6,58	442 948	406 284	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	74 247	5,47	442 948	406 284	0	0	0	0	2,50
		-	-63 578	6,39	442 948	406 284	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	73 780	5,51	442 948	406 284	0	0	0	0	2,50
		-	-65 438	6,21	442 948	406 284	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	71 920	3,21	442 948	231 124	0	0	0	0	2,50
		-	-67 298	3,43	442 948	231 124	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	70 061	3,30	442 948	231 124	0	0	0	0	2,50
		-	-69 157	3,34	442 948	231 124	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	68 201	3,39	442 948	231 124	0	0	0	0	2,50
		-	-71 017	3,25	442 948	231 124	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	66 341	6,12	442 948	406 284	0	0	0	0	2,50
		-	-72 831	5,58	442 948	406 284	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	64 482	6,30	442 948	406 284	0	0	0	0	2,50
		-	-73 269	5,55	442 948	406 284	0	0	0	0	2,50
	100%	+	62 622	6,49	442 948	406 284	0	0	0	0	2,50
		-	-73 269	5,55	442 948	406 284	0	0	0	0	2,50
Trave S2-S2	0%	+	20 525	18,77	442 948	385 197	0	0	0	0	2,50
		-	-40 035	9,62	442 948	385 197	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	20 525	18,77	442 948	385 197	0	0	0	0	2,50
		-	-40 035	9,62	442 948	385 197	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	20 525	18,77	442 948	385 197	0	0	0	0	2,50
		-	-40 035	9,62	442 948	385 197	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	43 756	9,09	442 948	397 936	0	0	0	0	2,50
		-	-53 819	7,39	442 948	397 936	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	43 756	9,09	442 948	397 936	0	0	0	0	2,50
		-	-53 819	7,39	442 948	397 936	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	43 756	9,09	442 948	397 936	0	0	0	0	2,50
		-	-53 819	7,39	442 948	397 936	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	23 988	16,24	443 619	389 504	3 207	0	0	0	2,50
		-	-44 028	8,85	443 619	389 504	3 207	0	0	0	2,50
	87,5%	+	23 988	16,24	443 619	389 504	3 207	0	0	0	2,50
		-	-44 028	8,85	443 619	389 504	3 207	0	0	0	2,50
	100%	+	23 988	16,24	443 619	389 504	3 207	0	0	0	2,50
		-	-44 028	8,85	443 619	389 504	3 207	0	0	0	2,50
Piano Terra							Travata: Trave 1-5-9				
Trave 1-5	0%	+	69 394	7,07	541 052	490 441	0	0	0	0	2,50
		-	-60 886	8,06	541 052	490 441	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	69 394	7,07	541 052	490 441	0	0	0	0	2,50
		-	-62 410	7,86	541 052	490 441	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	68 823	7,13	541 052	490 441	0	0	0	0	2,50
		-	-63 934	7,67	541 052	490 441	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	67 298	4,11	541 052	276 487	0	0	0	0	2,50
		-	-65 457	4,22	541 052	276 487	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	65 773	4,20	541 052	276 487	0	0	0	0	2,50
		-	-66 980	4,13	541 052	276 487	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	64 249	4,30	541 052	276 487	0	0	0	0	2,50
		-	-68 503	4,04	541 052	276 487	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	62 726	7,82	541 052	490 441	0	0	0	0	2,50
		-	-70 024	7,00	541 052	490 441	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	61 203	8,01	541 052	490 441	0	0	0	0	2,50
		-	-70 594	6,95	541 052	490 441	0	0	0	0	2,50
	100%	+	59 681	8,22	541 052	490 441	0	0	0	0	2,50
		-	-70 594	6,95	541 052	490 441	0	0	0	0	2,50
Trave 5-9	0%	+	50 061	9,85	541 052	493 112	0	0	0	0	2,50
		-	-46 995	10,49	541 052	493 112	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	50 061	9,85	541 052	493 112	0	0	0	0	2,50
		-	-49 288	10,00	541 052	493 112	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	47 948	5,52	541 052	264 449	0	0	0	0	2,50
		-	-51 581	5,13	541 052	264 449	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	45 654	5,79	541 052	264 449	0	0	0	0	2,50
		-	-53 875	4,91	541 052	264 449	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	43 361	6,10	541 052	264 449	0	0	0	0	2,50
		-	-56 168	4,71	541 052	264 449	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	41 068	6,44	541 052	264 449	0	0	0	0	2,50
		-	-58 461	4,52	541 052	264 449	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	38 775	6,82	541 052	264 449	0	0	0	0	2,50
		-	-60 754	4,35	541 052	264 449	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	36 481	13,52	541 052	493 112	0	0	0	0	2,50
		-	-62 867	7,84	541 052	493 112	0	0	0	0	2,50
	100%	+	34 188	14,42	541 052	493 112	0	0	0	0	2,50
		-	-62 867	7,84	541 052	493 112	0	0	0	0	2,50
Piano Terra							Travata: Trave 2-6-S1				
Trave 2-6	0%	+	30 610	13,40	443 042	410 210	0	0	0	0	2,50
		-	-15 292	26,83	443 042	410 210	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	30 610	13,40	443 042	410 210	0	0	0	0	2,50
		-	-18 900	21,70	443 042	410 210	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	27 669	8,06	443 042	222 969	0	0	0	0	2,50
		-	-22 507	9,91	443 042	222 969	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	24 062	9,27	443 042	222 969	0	0	0	0	2,50
		-	-26 114	8,54	443 042	222 969	0	0	0	0	2,50

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

Id _{Tr}	%L _{Lr}	+ / -	V _{Ed,Y}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctg θ	
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		
	50,0%	+	20 454	10,90	443 042	222 969	0	0	0	0	2,50	
		-	-29 721	7,50	443 042	222 969	0	0	0	0	2,50	
	62,5%	+	16 847	13,23	443 042	222 969	0	0	0	0	2,50	
		-	-33 328	6,69	443 042	222 969	0	0	0	0	2,50	
	75,0%	+	13 240	16,84	443 042	222 969	0	0	0	0	2,50	
		-	-36 936	6,04	443 042	222 969	0	0	0	0	2,50	
	87,5%	+	9 633	42,58	443 042	410 210	0	0	0	0	2,50	
		-	-39 877	10,29	443 042	410 210	0	0	0	0	2,50	
	100,0 %	+	6 026	68,07	443 042	410 210	0	0	0	0	2,50	
		-	-39 877	10,29	443 042	410 210	0	0	0	0	2,50	
	Trave 6-S1	0%	+	30 669	13,18	443 042	404 209	0	0	0	0	2,50
			-	-2 463	NS	443 042	404 209	0	0	0	0	2,50
		12,5%	+	30 669	13,18	443 042	404 209	0	0	0	0	2,50
			-	-6 375	63,41	443 042	404 209	0	0	0	0	2,50
25,0%		+	27 120	8,44	443 042	229 013	0	0	0	0	2,50	
		-	-10 286	22,26	443 042	229 013	0	0	0	0	2,50	
37,5%		+	23 209	9,87	443 042	229 013	0	0	0	0	2,50	
		-	-14 197	16,13	443 042	229 013	0	0	0	0	2,50	
50,0%		+	19 298	11,87	443 042	229 013	0	0	0	0	2,50	
		-	-18 108	12,65	443 042	229 013	0	0	0	0	2,50	
62,5%		+	15 387	14,88	443 042	229 013	0	0	0	0	2,50	
		-	-22 019	10,40	443 042	229 013	0	0	0	0	2,50	
75,0%		+	11 475	19,96	443 042	229 013	0	0	0	0	2,50	
		-	-25 930	8,83	443 042	229 013	0	0	0	0	2,50	
87,5%		+	7 564	53,44	443 042	404 209	0	0	0	0	2,50	
		-	-28 799	14,04	443 042	404 209	0	0	0	0	2,50	
100%		+	3 653	NS	443 042	404 209	0	0	0	0	2,50	
		-	-28 799	14,04	443 042	404 209	0	0	0	0	2,50	
Piano Terra							Travata: Trave 3-7-S2					
Trave 3-7	0%	+	30 133	13,60	443 042	409 697	0	0	0	0	2,50	
		-	-15 012	27,29	443 042	409 697	0	0	0	0	2,50	
	12,5%	+	30 133	13,60	443 042	409 697	0	0	0	0	2,50	
		-	-18 619	22,00	443 042	409 697	0	0	0	0	2,50	
	25,0%	+	27 191	8,18	443 042	222 456	0	0	0	0	2,50	
		-	-22 226	10,01	443 042	222 456	0	0	0	0	2,50	
	37,5%	+	23 584	9,43	443 042	222 456	0	0	0	0	2,50	
		-	-25 834	8,61	443 042	222 456	0	0	0	0	2,50	
	50,0%	+	19 977	11,14	443 042	222 456	0	0	0	0	2,50	
		-	-29 441	7,56	443 042	222 456	0	0	0	0	2,50	
	62,5%	+	16 370	13,59	443 042	222 456	0	0	0	0	2,50	
		-	-33 048	6,73	443 042	222 456	0	0	0	0	2,50	
	75,0%	+	12 762	17,43	443 042	222 456	0	0	0	0	2,50	
		-	-36 655	6,07	443 042	222 456	0	0	0	0	2,50	
87,5%	+	9 155	44,75	443 042	409 697	0	0	0	0	2,50		
	-	-39 597	10,35	443 042	409 697	0	0	0	0	2,50		
100,0 %	+	5 548	73,85	443 042	409 697	0	0	0	0	2,50		
	-	-39 597	10,35	443 042	409 697	0	0	0	0	2,50		
Trave 7-S2	0%	+	29 834	13,57	443 042	404 903	0	0	0	0	2,50	
		-	-533	NS	443 042	404 903	0	0	0	0	2,50	
	12,5%	+	29 834	13,57	443 042	404 903	0	0	0	0	2,50	
		-	-4 444	91,11	443 042	404 903	0	0	0	0	2,50	
	25,0%	+	26 284	8,74	443 042	229 707	0	0	0	0	2,50	
		-	-8 355	27,49	443 042	229 707	0	0	0	0	2,50	
	37,5%	+	22 373	10,27	443 042	229 707	0	0	0	0	2,50	
		-	-12 267	18,73	443 042	229 707	0	0	0	0	2,50	
	50,0%	+	18 462	12,44	443 042	229 707	0	0	0	0	2,50	
		-	-16 178	14,20	443 042	229 707	0	0	0	0	2,50	
	62,5%	+	14 551	15,79	443 042	229 707	0	0	0	0	2,50	
		-	-20 089	11,43	443 042	229 707	0	0	0	0	2,50	
	75,0%	+	10 640	21,59	443 042	229 707	0	0	0	0	2,50	
		-	-24 000	9,57	443 042	229 707	0	0	0	0	2,50	
87,5%	+	6 729	60,17	443 042	404 903	0	0	0	0	2,50		
	-	-26 869	15,07	443 042	404 903	0	0	0	0	2,50		
100%	+	2 818	NS	443 042	404 903	0	0	0	0	2,50		
	-	-26 869	15,07	443 042	404 903	0	0	0	0	2,50		
Piano Terra							Travata: Trave 4-8-12					
Trave 4-8	0%	+	71 627	6,82	541 363	488 251	0	0	0	0	2,50	
		-	-61 889	7,89	541 363	488 251	0	0	0	0	2,50	
	12,5%	+	71 627	6,82	541 363	488 251	0	0	0	0	2,50	
		-	-63 578	7,68	541 363	488 251	0	0	0	0	2,50	
	25,0%	+	70 990	6,88	541 363	488 251	0	0	0	0	2,50	
		-	-65 238	7,48	541 363	488 251	0	0	0	0	2,50	
	37,5%	+	69 262	4,19	541 363	290 527	0	0	0	0	2,50	
		-	-66 867	4,34	541 363	290 527	0	0	0	0	2,50	
	50,0%	+	67 564	4,30	541 363	290 527	0	0	0	0	2,50	
		-	-68 466	4,24	541 363	290 527	0	0	0	0	2,50	
	62,5%	+	65 896	4,41	541 363	290 527	0	0	0	0	2,50	
		-	-70 034	4,15	541 363	290 527	0	0	0	0	2,50	
	75,0%	+	64 259	7,60	541 363	488 251	0	0	0	0	2,50	
		-	-71 573	6,82	541 363	488 251	0	0	0	0	2,50	
87,5%	+	62 652	7,79	541 363	488 251	0	0	0	0	2,50		

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

IdTr	%L _{Li}	+ / -	V _{Ed,Y}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctg θ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
Trave 8-12		-	-72 126	6,77	541 363	488 251	0	0	0	0	2,50
	100%	+	61 075	7,99	541 363	488 251	0	0	0	0	2,50
		-	-72 126	6,77	541 363	488 251	0	0	0	0	2,50
	0%	+	50 438	9,81	541 363	494 746	0	0	0	0	2,50
		-	-45 641	10,84	541 363	494 746	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	50 438	9,81	541 363	494 746	0	0	0	0	2,50
		-	-48 452	10,21	541 363	494 746	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	47 751	5,57	541 363	265 952	0	0	0	0	2,50
		-	-51 192	5,20	541 363	265 952	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	44 931	5,92	541 363	265 952	0	0	0	0	2,50
		-	-53 861	4,94	541 363	265 952	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	42 180	6,31	541 363	265 952	0	0	0	0	2,50
		-	-56 460	4,71	541 363	265 952	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	39 501	6,73	541 363	265 952	0	0	0	0	2,50
		-	-58 989	4,51	541 363	265 952	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	36 892	7,21	541 363	265 952	0	0	0	0	2,50
		-	-61 446	4,33	541 363	265 952	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	34 354	14,40	541 363	494 746	0	0	0	0	2,50
		-	-63 668	7,77	541 363	494 746	0	0	0	0	2,50
	100%	+	31 886	15,52	541 363	494 746	0	0	0	0	2,50
		-	-63 668	7,77	541 363	494 746	0	0	0	0	2,50
Piano Terra											
Trave S1-10											
Trave S1-10	0%	+	27 115	15,75	442 878	427 164	0	0	0	0	2,50
		-	-63 989	6,68	442 878	427 164	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	27 115	15,75	442 878	427 164	0	0	0	0	2,50
		-	-64 648	6,61	442 878	427 164	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	27 115	15,75	442 878	427 164	0	0	0	0	2,50
		-	-65 308	6,54	442 878	427 164	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	27 071	15,78	442 878	427 164	0	0	0	0	2,50
		-	-65 967	6,48	442 878	427 164	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	26 412	16,17	442 878	427 164	0	0	0	0	2,50
		-	-66 626	6,41	442 878	427 164	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	25 753	16,59	442 878	427 164	0	0	0	0	2,50
		-	-67 285	6,35	442 878	427 164	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	25 094	17,02	442 878	427 164	0	0	0	0	2,50
		-	-67 329	6,34	442 878	427 164	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	24 434	17,48	442 878	427 164	0	0	0	0	2,50
		-	-67 329	6,34	442 878	427 164	0	0	0	0	2,50
	100%	+	23 775	17,97	442 878	427 164	0	0	0	0	2,50
		-	-67 329	6,34	442 878	427 164	0	0	0	0	2,50
Piano Terra											
Trave S2-11											
Trave S2-11	0%	+	25 317	16,77	442 878	424 681	0	0	0	0	2,50
		-	-65 234	6,51	442 878	424 681	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	25 317	16,77	442 878	424 681	0	0	0	0	2,50
		-	-65 890	6,45	442 878	424 681	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	25 317	16,77	442 878	424 681	0	0	0	0	2,50
		-	-66 545	6,38	442 878	424 681	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	25 272	16,80	442 878	424 681	0	0	0	0	2,50
		-	-67 201	6,32	442 878	424 681	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	24 616	17,25	442 878	424 681	0	0	0	0	2,50
		-	-67 857	6,26	442 878	424 681	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	23 961	17,72	442 878	424 681	0	0	0	0	2,50
		-	-68 512	6,20	442 878	424 681	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	23 305	18,22	442 878	424 681	0	0	0	0	2,50
		-	-68 557	6,19	442 878	424 681	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	22 649	18,75	442 878	424 681	0	0	0	0	2,50
		-	-68 557	6,19	442 878	424 681	0	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	21 994	19,31	442 878	424 681	0	0	0	0	2,50
		-	-68 557	6,19	442 878	424 681	0	0	0	0	2,50

LEGENDA:

- Id_{Tr}Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
- %L_{Li}Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{Li}), a partire dall'estremo iniziale.
- + / -[+] = sollecitazione massima; [-] = sollecitazione minima.
- V_{Ed,Y}(+/-)Valori massimo e minimo del taglio di progetto.
- CS^(+/-)Coefficienti di sicurezza relativi alle sollecitazioni "V_{Ed,Y}⁽⁺⁾" e "V_{Ed,Y}⁽⁻⁾" ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100).
- V_{Rcd}Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
- V_{Rsd,s}Resistenza a taglio trazione delle staffe.
- N_{Ed}Sforzo Normale medio nella sezione di verifica.
- V_{Rsd,p}Resistenza a taglio trazione dei ferri piegati.
- V_{R1}Resistenza a taglio in assenza di armatura incrociata.
- V_{Rd,f}Resistenza a taglio dovuta al rinforzo FRP.
- Ctg θ Cotangente dell'angolo θ utilizzata nella verifica.

TRAVI (CA) - VERIFICHE A TORSIONE ALLO SLD (Elevazione)

Travi (CA) - Verifiche a torsione allo SLD											
IdTr	%L _{Li}	T _{Ed}	CS	T _{Rcd}	T _{Rsd}	T _{Rtd}	Ctg θ	u _m	A	t	R _f
	[%]	[N-m]		[N-m]	[N-m]	[N-m]		[mm]	[mm ²]	[mm]	
Piano Terra											
Trave 1-2											
Trave 1-2	0%	1 398	17,72	73 267	86 431	24 770	2,50	1 395	99 068	101	NO
	25,0%	1 398	8,39	73 267	11 736	27 661	2,50	1 395	99 068	101	NO
	50,0%	1 398	8,39	73 267	11 736	30 697	2,50	1 395	99 068	101	NO

Travi (CA) - Verifiche a torsione allo SLD											
Id _{Tr}	%L _{Lr}	T _{Ed}	CS	T _{Rcd}	T _{Rsd}	T _{Rld}	Ctg θ	u _m	A	t	R _r
	[%]	[N-m]		[N-m]	[N-m]	[N-m]		[mm]	[mm ²]	[mm]	
Trave 2-3	75,0%	1 398	8,39	73 267	11 736	27 806	2,50	1 395	99 068	101	NO
	100%	1 398	21,03	73 267	86 431	29 396	2,50	1 395	99 068	101	NO
	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
Trave 3-4	100%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	0%	1 214	24,21	73 267	86 431	29 396	2,50	1 395	99 068	101	NO
	25,0%	1 214	5,27	73 267	6 400	26 505	2,50	1 395	99 068	101	NO
	50,0%	1 214	5,27	73 267	6 400	30 264	2,50	1 395	99 068	101	NO
	75,0%	1 214	5,27	73 267	6 400	27 806	2,50	1 395	99 068	101	NO
	100,0 %	1 214	20,28	73 267	86 431	24 625	2,50	1 395	99 068	101	NO
Piano Terra											
Travata: Trave 5-6-7-8											
Trave 5-6	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
Trave 6-7	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100,0 %	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	0%	1 314	5,85	58 574	82 671	7 691	2,50	1 195	79 202	101	NO
	25,0%	1 314	7,14	58 574	9 382	15 921	2,50	1 195	79 202	101	NO
Trave 7-8	50,0%	1 314	7,14	58 574	9 382	14 842	2,50	1 195	79 202	101	NO
	75,0%	1 314	7,14	58 574	9 382	14 842	2,50	1 195	79 202	101	NO
	100%	1 314	10,78	58 574	82 671	14 167	2,50	1 195	79 202	101	NO
Piano Terra											
Travata: Trave 9-10-11-12											
Trave 9-10	0%	17 051	1,65	73 267	86 431	28 095	2,50	1 395	99 068	101	NO
	25,0%	5 707	3,09	73 267	17 633	28 095	2,50	1 395	99 068	101	NO
	50,0%	3 850	4,58	73 267	17 633	26 505	2,50	1 395	99 068	101	NO
	75,0%	2 953	5,97	73 267	17 633	23 613	2,50	1 395	99 068	101	NO
	100%	11 006	2,59	73 267	86 431	28 529	2,50	1 395	99 068	101	NO
	0%	12 499	2,35	73 267	86 431	29 396	2,50	1 395	99 068	101	NO
Trave 10-11	25,0%	4 598	2,55	73 267	11 736	27 951	2,50	1 395	99 068	101	NO
	50,0%	1 798	6,53	73 267	11 736	32 288	2,50	1 395	99 068	101	NO
	75,0%	3 946	2,97	73 267	11 736	30 697	2,50	1 395	99 068	101	NO
	100,0 %	11 997	2,56	73 267	86 431	30 697	2,50	1 395	99 068	101	NO
	0%	11 700	2,29	73 267	86 431	26 794	2,50	1 395	99 068	101	NO
	25,0%	3 043	5,79	73 267	17 633	23 613	2,50	1 395	99 068	101	NO
Trave 11-12	50,0%	2 272	7,76	73 267	17 633	27 372	2,50	1 395	99 068	101	NO
	75,0%	5 851	3,01	73 267	17 633	26 939	2,50	1 395	99 068	101	NO
	100,0 %	16 558	1,73	73 267	86 431	28 673	2,50	1 395	99 068	101	NO
Piano Terra											
Travata: Trave S1-S1-S1-S2-S2											
Trave S1-S1	0%	7 493	3,43	58 509	82 967	25 685	2,50	1 197	79 486	101	NO
	25,0%	7 493	3,43	58 509	82 967	25 685	2,50	1 197	79 486	101	NO
	50,0%	7 493	3,88	58 509	82 967	29 064	2,50	1 197	79 486	101	NO
	75,1%	7 459	2,63	58 509	82 967	19 601	2,50	1 197	79 486	101	NO
	100%	7 459	2,63	58 509	82 967	19 601	2,50	1 197	79 486	101	NO
	0%	2 670	4,30	58 509	33 283	11 491	2,50	1 197	79 486	101	NO
Trave S1-S1	25,0%	2 670	4,42	58 509	33 622	11 791	2,50	1 197	79 486	101	NO
	50,1%	2 670	4,84	58 509	33 974	12 917	2,50	1 197	79 486	101	NO
	74,9%	2 670	6,86	58 509	34 325	18 325	2,50	1 197	79 486	101	NO
	99,9%	2 670	6,86	58 509	34 676	18 325	2,50	1 197	79 486	101	NO
	0%	2 551	5,54	58 509	82 967	14 134	2,50	1 197	79 486	101	NO
	25,0%	2 551	4,67	58 509	82 967	11 911	2,50	1 197	79 486	101	NO
Trave S1-S2	50,0%	2 551	5,55	58 509	14 147	23 101	2,50	1 197	79 486	101	NO
	75,0%	2 551	4,53	58 509	82 967	11 551	2,50	1 197	79 486	101	NO
	100%	2 551	10,46	58 509	82 967	26 691	2,50	1 197	79 486	101	NO
	0%	8 776	3,60	58 509	82 967	31 558	2,50	1 197	79 486	101	NO
	25,0%	8 776	2,69	58 509	82 967	23 597	2,50	1 197	79 486	101	NO
	50,0%	5 503	5,25	58 509	82 967	28 884	2,50	1 197	79 486	101	NO
Trave S2-S2	75,0%	7 832	4,95	58 509	82 967	38 752	2,50	1 197	79 486	101	NO
	100%	7 832	4,66	58 509	82 967	36 499	2,50	1 197	79 486	101	NO
Piano Terra											
Travata: Trave 1-5-9											
Trave 1-5	0%	4 857	2,48	73 267	103 407	12 048	2,50	1 395	99 068	101	NO
	25,0%	4 857	1,71	73 267	103 407	8 289	2,50	1 395	99 068	101	NO
	50,0%	4 857	3,63	73 267	17 633	20 144	2,50	1 395	99 068	101	NO
	75,0%	4 857	2,57	73 267	103 407	12 481	2,50	1 395	99 068	101	NO
	100%	4 857	3,37	73 267	103 407	16 385	2,50	1 395	99 068	101	NO
	0%	4 567	2,64	73 267	103 407	12 048	2,50	1 395	99 068	101	NO
Trave 5-9	25,0%	4 567	2,57	73 267	11 736	12 771	2,50	1 395	99 068	101	NO
	50,0%	4 567	2,57	73 267	11 736	20 722	2,50	1 395	99 068	101	NO
	75,0%	4 567	2,57	73 267	11 736	14 538	2,50	1 395	99 068	101	NO
	100%	4 567	1,74	73 267	103 407	7 959	2,50	1 395	99 068	101	NO
Piano Terra											
Travata: Trave 2-6-S1											
Trave 2-6	0%	1 840	5,52	58 482	83 086	10 153	2,50	1 197	79 600	101	NO
	25,0%	1 840	5,13	58 482	9 430	11 913	2,50	1 197	79 600	101	NO
	50,0%	1 840	5,13	58 482	9 430	16 245	2,50	1 197	79 600	101	NO
	75,0%	1 840	5,13	58 482	9 430	10 695	2,50	1 197	79 600	101	NO
	100,0	1 840	6,62	58 482	83 086	12 184	2,50	1 197	79 600	101	NO

Travi (CA) - Verifiche a torsione allo SLD											
Id _{Tr}	%L _{Lt}	T _{Ed}	CS	T _{Rcd}	T _{Rsd}	T _{Rld}	Ctgθ	u _m	A	t	R _f
	[%]	[N·m]		[N·m]	[N·m]	[N·m]		[mm]	[mm ²]	[mm]	
Trave 6-S1	0%	3 705	3,75	58 482	83 086	13 876	2,50	1 197	79 600	101	NO
	25,0%	3 705	3,82	58 482	14 168	14 756	2,50	1 197	79 600	101	NO
	50,0%	3 705	3,82	58 482	14 168	17 599	2,50	1 197	79 600	101	NO
	75,0%	3 705	3,82	58 482	14 168	14 621	2,50	1 197	79 600	101	NO
	100%	3 705	3,91	58 482	83 086	14 485	2,50	1 197	79 600	101	NO
Piano Terra											
Trave 3-7	0%	1 988	5,11	58 482	83 086	10 153	2,50	1 197	79 600	101	NO
	25,0%	1 988	4,74	58 482	9 430	11 913	2,50	1 197	79 600	101	NO
	50,0%	1 988	4,74	58 482	9 430	16 245	2,50	1 197	79 600	101	NO
	75,0%	1 988	4,56	58 482	9 430	9 070	2,50	1 197	79 600	101	NO
	100,0 %	1 988	6,13	58 482	83 086	12 184	2,50	1 197	79 600	101	NO
Trave 7-S2	0%	3 244	4,34	58 482	83 086	14 079	2,50	1 197	79 600	101	NO
	25,0%	3 244	4,37	58 482	14 168	14 621	2,50	1 197	79 600	101	NO
	50,0%	3 244	4,37	58 482	14 168	17 599	2,50	1 197	79 600	101	NO
	75,0%	3 244	4,37	58 482	14 168	16 245	2,50	1 197	79 600	101	NO
	100%	3 244	4,47	58 482	83 086	14 485	2,50	1 197	79 600	101	NO
Piano Terra											
Trave 4-8	0%	5 510	2,33	73 267	103 407	12 851	2,50	1 395	99 068	101	NO
	25,0%	5 510	2,32	73 267	103 407	12 770	2,50	1 395	99 068	101	NO
	50,0%	5 510	4,39	73 267	24 185	26 216	2,50	1 395	99 068	101	NO
	75,0%	5 510	3,37	73 267	103 407	18 585	2,50	1 395	99 068	101	NO
	100%	5 510	4,05	73 267	103 407	22 304	2,50	1 395	99 068	101	NO
Trave 8-12	0%	4 105	4,31	73 267	103 407	17 678	2,50	1 395	99 068	101	NO
	25,0%	4 105	2,86	73 267	11 736	12 513	2,50	1 395	99 068	101	NO
	50,0%	4 105	2,86	73 267	11 736	20 722	2,50	1 395	99 068	101	NO
	75,0%	4 105	2,86	73 267	11 736	16 031	2,50	1 395	99 068	101	NO
	100%	4 105	2,23	73 267	103 407	9 164	2,50	1 395	99 068	101	NO
Piano Terra											
Trave S1-10	0%	7 959	2,56	58 574	98 957	20 374	2,50	1 195	79 202	101	NO
	25,0%	7 959	2,89	58 574	98 957	23 027	2,50	1 195	79 202	101	NO
	50,0%	7 959	1,91	58 574	98 957	15 202	2,50	1 195	79 202	101	NO
	75,0%	7 959	2,05	58 574	98 957	16 281	2,50	1 195	79 202	101	NO
	100%	7 959	2,05	58 574	98 957	16 281	2,50	1 195	79 202	101	NO
Piano Terra											
Trave S2-11	0%	8 728	2,34	58 574	98 957	20 441	2,50	1 195	79 202	101	NO
	25,0%	8 728	2,66	58 574	98 957	23 230	2,50	1 195	79 202	101	NO
	50,0%	8 728	2,10	58 574	98 957	18 305	2,50	1 195	79 202	101	NO
	75,0%	8 728	1,84	58 574	98 957	16 079	2,50	1 195	79 202	101	NO
	100,0 %	8 728	1,84	58 574	98 957	16 079	2,50	1 195	79 202	101	NO

LEGENDA:

Id _{Tr}	Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
%L _{Lt}	Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L _{Lt}), a partire dall'estremo iniziale.
T _{Ed}	Momento torcente di progetto.
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).
T _{Rcd}	Momento resistente del calcestruzzo.
T _{Rsd}	Momento resistente delle staffe.
T _{Rld}	Momento resistente dell'armatura longitudinale.
Ctgθ	Cotangente dell'angolo θ utilizzata nella verifica.
u _m	Perimetro medio del nucleo resistente.
A	Area racchiusa dalla fibra media del profilo periferico (u _m).
t	Spessore della sezione cava.
R _f	[SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

TRAVI (CA) - VERIFICA COMPOSTA TAGLIO/TORSIONE ALLO SLD (Elevazione)

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLD								
Id _{Tr}	%L _{Lt}	T _{Ed}	+ / -	V _{Ed,2}	V _{Rcd}	T _{Rcd}	Ctgθ	CS _{v,T}
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
Piano Terra								
Trave 1-2	Travata: Trave 1-2-3-4							
	0%	1398	+	39 187	541 419	73 267	2,50	10,93
			-	0	541 419	73 267	2,50	VNR
	12,5%	1398	+	37 791	541 419	73 267	2,50	11,25
			-	-748	541 419	73 267	2,50	48,87
	25,0%	1398	+	29 902	541 419	73 267	2,50	13,46
			-	-8 637	541 419	73 267	2,50	28,54
	37,5%	1398	+	22 012	541 419	73 267	2,50	16,74
			-	-16 527	541 419	73 267	2,50	20,16
	50,0%	1398	+	14 123	541 419	73 267	2,50	22,14
Trave 2-3			-	-24 416	541 419	73 267	2,50	15,58
	62,5%	1398	+	6 233	541 419	73 267	2,50	32,69
			-	-32 306	541 419	73 267	2,50	12,70
	75,0%	1398	+	0	541 419	73 267	2,50	VNR
			-	-40 195	541 419	73 267	2,50	10,72
	87,5%	1398	+	0	541 419	73 267	2,50	VNR
			-	-48 085	541 419	73 267	2,50	9,27
	100%	1398	+	0	541 419	73 267	2,50	VNR
			-	-49 481	541 419	73 267	2,50	9,05
	0%	0	+	48 236	540 912	-	-	VNR
			-	-39 644	540 912	-	-	VNR

Id _{Tr}	%L _{L1} [%]	T _{Ed} [N-m]	+ / -	V _{Ed,2} [N]	V _{Rcd} [N]	T _{Rcd} [N-m]	Ctgθ	CS _{v,T}
	12,5%	0	+ -	48 236 -40 860	540 912 540 912	- -	- -	VNR VNR
	25,0%	0	+ -	48 236 -42 076	540 912 540 912	- -	- -	VNR VNR
	37,5%	0	+ -	47 061 -43 292	540 912 540 912	- -	- -	VNR VNR
	50,0%	0	+ -	45 845 -44 508	540 912 540 912	- -	- -	VNR VNR
	62,5%	0	+ -	44 629 -45 724	540 912 540 912	- -	- -	VNR VNR
	75,0%	0	+ -	43 413 -46 899	540 912 540 912	- -	- -	VNR VNR
	87,5%	0	+ -	42 197 -46 899	540 912 540 912	- -	- -	VNR VNR
	100%	0	+ -	40 980 -46 899	540 912 540 912	- -	- -	VNR VNR
Trave 3-4	0%	1214	+ -	48 576 0	541 316 541 316	73 267 73 267	2,50 2,50	9,41 VNR
	12,5%	1214	+ -	47 622 0	541 316 541 316	73 267 73 267	2,50 2,50	9,57 VNR
	25,0%	1214	+ -	40 175 -92	541 316 541 316	73 267 73 267	2,50 2,50	11,01 59,74
	37,5%	1214	+ -	32 728 -7 539	541 316 541 316	73 267 73 267	2,50 2,50	12,98 32,79
	50,0%	1214	+ -	25 280 -14 986	541 316 541 316	73 267 73 267	2,50 2,50	15,81 22,60
	62,5%	1214	+ -	17 833 -22 434	541 316 541 316	73 267 73 267	2,50 2,50	20,20 17,24
	75,0%	1214	+ -	10 386 -29 881	541 316 541 316	73 267 73 267	2,50 2,50	27,97 13,93
	87,5%	1214	+ -	2 938 -37 329	541 316 541 316	73 267 73 267	2,50 2,50	45,46 11,69
	100,0%	1214	+ -	0 -38 283	541 316 541 316	73 267 73 267	2,50 2,50	VNR 11,46
Piano Terra					Travata: Trave 5-6-7-8			
Trave 5-6	0%	0	+ -	63 203 0	444 657 444 657	- -	- -	VNR VNR
	12,5%	0	+ -	58 165 0	444 657 444 657	- -	- -	VNR VNR
	25,0%	0	+ -	42 782 0	444 657 444 657	- -	- -	VNR VNR
	37,5%	0	+ -	27 400 -8 369	444 657 444 657	- -	- -	VNR VNR
	50,0%	0	+ -	12 017 -23 751	444 657 444 657	- -	- -	VNR VNR
	62,5%	0	+ -	0 -39 134	444 657 444 657	- -	- -	VNR VNR
	75,0%	0	+ -	0 -54 516	444 657 444 657	- -	- -	VNR VNR
	87,5%	0	+ -	0 -69 220	444 657 444 657	- -	- -	VNR VNR
	100%	0	+ -	0 -73 436	444 657 444 657	- -	- -	VNR VNR
Trave 6-7	0%	0	+ -	41 286 -34 009	443 042 443 042	- -	- -	VNR VNR
	12,5%	0	+ -	41 286 -35 168	443 042 443 042	- -	- -	VNR VNR
	25,0%	0	+ -	40 890 -36 327	443 042 443 042	- -	- -	VNR VNR
	37,5%	0	+ -	39 731 -37 486	443 042 443 042	- -	- -	VNR VNR
	50,0%	0	+ -	38 573 -38 644	443 042 443 042	- -	- -	VNR VNR
	62,5%	0	+ -	37 414 -39 803	443 042 443 042	- -	- -	VNR VNR
	75,0%	0	+ -	36 255 -40 962	443 042 443 042	- -	- -	VNR VNR
	87,5%	0	+ -	35 096 -41 358	443 042 443 042	- -	- -	VNR VNR
	100,0%	0	+ -	33 937 -41 358	443 042 443 042	- -	- -	VNR VNR
Trave 7-8	0%	1314	+ -	73 073 0	444 731 444 731	58 574 58 574	2,50 2,50	5,35 VNR
	12,5%	1314	+ -	68 705 0	444 731 444 731	58 574 58 574	2,50 2,50	5,65 VNR
	25,0%	1314	+ -	55 037 0	444 731 444 731	58 574 58 574	2,50 2,50	6,84 VNR
	37,5%	1314	+ -	39 473 0	444 731 444 731	58 574 58 574	2,50 2,50	8,99 VNR
	50,0%	1314	+ -	23 909 -11 588	444 731 444 731	58 574 58 574	2,50 2,50	13,12 20,62
	62,5%	1314	+ -	8 345 -27 152	444 731 444 731	58 574 58 574	2,50 2,50	24,27 11,98

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLD

Id _{Tr}	%L _{L1} [%]	T _{Ed} [N-m]	+ / -	V _{Ed,2} [N]	V _{Rcd} [N]	T _{Rcd} [N-m]	Ctgθ	CS _{v,T}
	75,0%	1314	+ -	0 -42 716	444 731 444 731	58 574 58 574	2,50 2,50	VNR 8,44
	87,5%	1314	+ -	0 -58 141	444 731 444 731	58 574 58 574	2,50 2,50	VNR 6,53
	100%	1314	+ -	0 -62 258	444 731 444 731	58 574 58 574	2,50 2,50	VNR 6,16
Piano Terra								
Trave 9-10					Travata: Trave 9-10-11-12			
	0%	17051	+ -	73 301 0	540 912 540 912	73 267 73 267	2,50 2,50	2,72 VNR
	12,5%	9013	+ -	49 955 0	540 912 540 912	73 267 73 267	2,50 2,50	4,64 VNR
	25,0%	5707	+ -	36 171 -4 123	540 912 540 912	73 267 73 267	2,50 2,50	6,91 11,69
	37,5%	4459	+ -	24 912 -15 318	540 912 540 912	73 267 73 267	2,50 2,50	9,35 11,21
	50,0%	3850	+ -	14 939 -26 013	540 912 540 912	73 267 73 267	2,50 2,50	12,47 9,94
	62,5%	1643	+ -	0 -43 453	540 912 540 912	73 267 73 267	2,50 2,50	VNR 9,73
	75,0%	2953	+ -	0 -54 946	540 912 540 912	73 267 73 267	2,50 2,50	VNR 7,05
	87,5%	4605	+ -	0 -65 710	543 326 543 326	73 267 73 267	2,50 2,50	VNR 5,44
	100%	11006	+ -	0 -94 147	550 581 550 581	73 267 73 267	2,50 2,50	VNR 3,11
Trave 10-11								
	0%	12499	+ -	63 098 0	549 602 549 602	73 267 73 267	2,50 2,50	3,50 VNR
	12,5%	6483	+ -	41 850 -6 268	547 322 547 322	73 267 73 267	2,50 2,50	6,06 10,01
	25,0%	4598	+ -	34 436 -11 998	545 252 545 252	73 267 73 267	2,50 2,50	7,94 11,80
	37,5%	2920	+ -	27 127 -17 212	543 974 543 974	73 267 73 267	2,50 2,50	11,15 13,99
	50,0%	1798	+ -	21 316 -23 786	543 571 543 571	73 267 73 267	2,50 2,50	15,69 14,64
	62,5%	2869	+ -	17 013 -29 155	544 078 544 078	73 267 73 267	2,50 2,50	14,20 10,78
	75,0%	3946	+ -	11 041 -34 777	545 632 545 632	73 267 73 267	2,50 2,50	13,50 8,50
	87,5%	5809	+ -	4 455 -41 553	548 089 548 089	73 267 73 267	2,50 2,50	11,44 6,45
	100,0%	11997	+ -	0 -64 317	550 456 550 456	73 267 73 267	2,50 2,50	VNR 3,56
Trave 11-12								
	0%	11700	+ -	99 177 0	551 908 551 908	73 267 73 267	2,50 2,50	2,95 VNR
	12,5%	4749	+ -	67 451 0	544 348 544 348	73 267 73 267	2,50 2,50	5,30 VNR
	25,0%	3043	+ -	56 646 0	540 912 540 912	73 267 73 267	2,50 2,50	6,84 VNR
	37,5%	1946	+ -	46 846 0	540 912 540 912	73 267 73 267	2,50 2,50	8,84 VNR
	50,0%	2272	+ -	34 705 -4 009	540 912 540 912	73 267 73 267	2,50 2,50	10,51 26,03
	62,5%	4703	+ -	15 564 -24 541	540 912 540 912	73 267 73 267	2,50 2,50	10,76 9,13
	75,0%	5851	+ -	2 901 -36 904	540 912 540 912	73 267 73 267	2,50 2,50	11,73 6,75
	87,5%	7710	+ -	0 -50 311	540 912 540 912	73 267 73 267	2,50 2,50	VNR 5,04
	100,0%	16558	+ -	0 -73 268	540 912 540 912	73 267 73 267	2,50 2,50	VNR 2,77
Piano Terra								
Trave S1-S1					Travata: Trave S1-S1-S2-S2			
	0%	7493	+ -	45 419 -24 903	443 480 443 480	58 509 58 509	2,50 2,50	4,34 5,43
	12,5%	7493	+ -	45 419 -24 903	443 480 443 480	58 509 58 509	2,50 2,50	4,34 5,43
	25,0%	7493	+ -	45 419 -24 903	443 480 443 480	58 509 58 509	2,50 2,50	4,34 5,43
	37,5%	7493	+ -	45 419 -24 903	443 480 443 480	58 509 58 509	2,50 2,50	4,34 5,43
	50,0%	7493	+ -	45 419 -24 903	443 480 443 480	58 509 58 509	2,50 2,50	4,34 5,43
	62,4%	7459	+ -	58 804 -44 014	442 948 442 948	58 509 58 509	2,50 2,50	3,84 4,41
	75,1%	7459	+ -	58 804 -44 014	442 948 442 948	58 509 58 509	2,50 2,50	3,84 4,41
	87,5%	7459	+ -	58 804 -44 014	442 948 442 948	58 509 58 509	2,50 2,50	3,84 4,41
	100%	7459	+ -	58 804 -44 014	442 948 442 948	58 509 58 509	2,50 2,50	3,84 4,41
Trave S1-S1								
	0%	2670	+ -	26 795 -27 783	442 948 442 948	58 509 58 509	2,50 2,50	9,42 9,23
	12,5%	2670	+	26 795	442 948	58 509	2,50	9,42

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLD

Id_{Tr}	%L_{L1} [%]	T_{Ed} [N·m]	+ / -	V_{Ed,2} [N]	V_{Rcd} [N]	T_{Rcd} [N·m]	Ctgθ	CS_{v,T}
			-	-27 783	442 948	58 509	2,50	9,23
	25,0%	2670	+	26 795	442 948	58 509	2,50	9,42
			-	-27 783	442 948	58 509	2,50	9,23
	37,6%	2670	+	26 795	442 948	58 509	2,50	9,42
			-	-27 783	442 948	58 509	2,50	9,23
	50,1%	2670	+	26 795	442 948	58 509	2,50	9,42
			-	-27 783	442 948	58 509	2,50	9,23
	62,6%	2670	+	26 795	442 948	58 509	2,50	9,42
			-	-27 783	442 948	58 509	2,50	9,23
74,9%	2670	+	26 795	442 948	58 509	2,50	9,42	
		-	-27 783	442 948	58 509	2,50	9,23	
	87,4%	2670	+	26 795	442 948	58 509	2,50	9,42
			-	-27 783	442 948	58 509	2,50	9,23
	99,9%	2670	+	26 795	442 948	58 509	2,50	9,42
			-	-27 783	442 948	58 509	2,50	9,23
Trave S1-S2	0%	2551	+	74 247	442 948	58 509	2,50	4,73
			-	-61 719	442 948	58 509	2,50	5,47
	12,5%	2551	+	74 247	442 948	58 509	2,50	4,73
			-	-63 578	442 948	58 509	2,50	5,34
	25,0%	2551	+	73 780	442 948	58 509	2,50	4,76
			-	-65 438	442 948	58 509	2,50	5,23
	37,5%	2551	+	71 920	442 948	58 509	2,50	4,86
			-	-67 298	442 948	58 509	2,50	5,11
	50,0%	2551	+	70 061	442 948	58 509	2,50	4,96
			-	-69 157	442 948	58 509	2,50	5,01
62,5%	2551	+	68 201	442 948	58 509	2,50	5,06	
		-	-71 017	442 948	58 509	2,50	4,90	
	75,0%	2551	+	66 341	442 948	58 509	2,50	5,17
			-	-72 831	442 948	58 509	2,50	4,81
	87,5%	2551	+	64 482	442 948	58 509	2,50	5,29
			-	-73 269	442 948	58 509	2,50	4,78
100%	2551	+	62 622	442 948	58 509	2,50	5,41	
		-	-73 269	442 948	58 509	2,50	4,78	
Trave S2-S2	0%	8776	+	20 525	442 948	58 509	2,50	5,09
			-	-40 035	442 948	58 509	2,50	4,16
	12,5%	8776	+	20 525	442 948	58 509	2,50	5,09
			-	-40 035	442 948	58 509	2,50	4,16
	25,0%	8776	+	20 525	442 948	58 509	2,50	5,09
			-	-40 035	442 948	58 509	2,50	4,16
	37,5%	5503	+	43 756	442 948	58 509	2,50	5,19
			-	-53 819	442 948	58 509	2,50	4,64
	50,0%	5503	+	43 756	442 948	58 509	2,50	5,19
			-	-53 819	442 948	58 509	2,50	4,64
62,5%	5503	+	43 756	442 948	58 509	2,50	5,19	
		-	-53 819	442 948	58 509	2,50	4,64	
75,0%	7832	+	23 988	443 619	58 509	2,50	5,32	
		-	-44 028	443 619	58 509	2,50	4,29	
87,5%	7832	+	23 988	443 619	58 509	2,50	5,32	
		-	-44 028	443 619	58 509	2,50	4,29	
100%	7832	+	23 988	443 619	58 509	2,50	5,32	
		-	-44 028	443 619	58 509	2,50	4,29	
Piano Terra								
Trave 1-5	0%	4857	+	69 394	541 052	73 267	2,50	5,14
			-	-60 886	541 052	73 267	2,50	5,59
	12,5%	4857	+	69 394	541 052	73 267	2,50	5,14
			-	-62 410	541 052	73 267	2,50	5,51
	25,0%	4857	+	68 823	541 052	73 267	2,50	5,17
			-	-63 934	541 052	73 267	2,50	5,42
	37,5%	4857	+	67 298	541 052	73 267	2,50	5,24
			-	-65 457	541 052	73 267	2,50	5,34
	50,0%	4857	+	65 773	541 052	73 267	2,50	5,32
			-	-66 980	541 052	73 267	2,50	5,26
62,5%	4857	+	64 249	541 052	73 267	2,50	5,40	
		-	-68 503	541 052	73 267	2,50	5,18	
75,0%	4857	+	62 726	541 052	73 267	2,50	5,49	
		-	-70 024	541 052	73 267	2,50	5,11	
87,5%	4857	+	61 203	541 052	73 267	2,50	5,57	
		-	-70 594	541 052	73 267	2,50	5,08	
100%	4857	+	59 681	541 052	73 267	2,50	5,66	
		-	-70 594	541 052	73 267	2,50	5,08	
Trave 5-9	0%	4567	+	50 061	541 052	73 267	2,50	6,46
			-	-46 995	541 052	73 267	2,50	6,70
	12,5%	4567	+	50 061	541 052	73 267	2,50	6,46
			-	-49 288	541 052	73 267	2,50	6,52
	25,0%	4567	+	47 948	541 052	73 267	2,50	6,62
			-	-51 581	541 052	73 267	2,50	6,34
	37,5%	4567	+	45 654	541 052	73 267	2,50	6,82
			-	-53 875	541 052	73 267	2,50	6,18
50,0%	4567	+	43 361	541 052	73 267	2,50	7,02	
		-	-56 168	541 052	73 267	2,50	6,02	
62,5%	4567	+	41 068	541 052	73 267	2,50	7,23	
		-	-58 461	541 052	73 267	2,50	5,87	
75,0%	4567	+	38 775	541 052	73 267	2,50	7,46	

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLD

Id _{Tr}	%L _{L1} [%]	T _{Ed} [N-m]	+ / -	V _{Ed,2} [N]	V _{Rcd} [N]	T _{Rcd} [N-m]	Ctgθ	CS _{v,T}
			-	-60 754	541 052	73 267	2,50	5,73
	87,5%	4567	+	36 481	541 052	73 267	2,50	7,71
			-	-62 867	541 052	73 267	2,50	5,60
	100%	4567	+	34 188	541 052	73 267	2,50	7,97
			-	-62 867	541 052	73 267	2,50	5,60
Piano Terra					Travata: Trave 2-6-S1			
Trave 2-6	0%	1840	+	30 610	443 042	58 482	2,50	9,94
			-	-15 292	443 042	58 482	2,50	15,16
	12,5%	1840	+	30 610	443 042	58 482	2,50	9,94
			-	-18 900	443 042	58 482	2,50	13,49
	25,0%	1840	+	27 669	443 042	58 482	2,50	10,65
			-	-22 507	443 042	58 482	2,50	12,16
	37,5%	1840	+	24 062	443 042	58 482	2,50	11,66
			-	-26 114	443 042	58 482	2,50	11,06
	50,0%	1840	+	20 454	443 042	58 482	2,50	12,88
			-	-29 721	443 042	58 482	2,50	10,15
Trave 6-S1	62,5%	1840	+	16 847	443 042	58 482	2,50	14,39
			-	-33 328	443 042	58 482	2,50	9,37
	75,0%	1840	+	13 240	443 042	58 482	2,50	16,30
			-	-36 936	443 042	58 482	2,50	8,71
	87,5%	1840	+	9 633	443 042	58 482	2,50	18,80
			-	-39 877	443 042	58 482	2,50	8,23
	100,0%	1840	+	6 026	443 042	58 482	2,50	22,19
			-	-39 877	443 042	58 482	2,50	8,23
	0%	3705	+	30 669	443 042	58 482	2,50	7,54
			-	-2 463	443 042	58 482	2,50	14,51
Trave 6-S1	12,5%	3705	+	30 669	443 042	58 482	2,50	7,54
			-	-6 375	443 042	58 482	2,50	12,86
	25,0%	3705	+	27 120	443 042	58 482	2,50	8,03
			-	-10 286	443 042	58 482	2,50	11,55
	37,5%	3705	+	23 209	443 042	58 482	2,50	8,64
			-	-14 197	443 042	58 482	2,50	10,48
	50,0%	3705	+	19 298	443 042	58 482	2,50	9,35
			-	-18 108	443 042	58 482	2,50	9,59
	62,5%	3705	+	15 387	443 042	58 482	2,50	10,20
			-	-22 019	443 042	58 482	2,50	8,85
Trave 6-S1	75,0%	3705	+	11 475	443 042	58 482	2,50	11,20
			-	-25 930	443 042	58 482	2,50	8,20
	87,5%	3705	+	7 564	443 042	58 482	2,50	12,43
			-	-28 799	443 042	58 482	2,50	7,79
	100%	3705	+	3 653	443 042	58 482	2,50	13,97
			-	-28 799	443 042	58 482	2,50	7,79
Piano Terra					Travata: Trave 3-7-S2			
Trave 3-7	0%	1988	+	30 133	443 042	58 482	2,50	9,80
			-	-15 012	443 042	58 482	2,50	14,73
	12,5%	1988	+	30 133	443 042	58 482	2,50	9,80
			-	-18 619	443 042	58 482	2,50	13,15
	25,0%	1988	+	27 191	443 042	58 482	2,50	10,49
			-	-22 226	443 042	58 482	2,50	11,88
	37,5%	1988	+	23 584	443 042	58 482	2,50	11,46
			-	-25 834	443 042	58 482	2,50	10,83
	50,0%	1988	+	19 977	443 042	58 482	2,50	12,64
			-	-29 441	443 042	58 482	2,50	9,96
Trave 3-7	62,5%	1988	+	16 370	443 042	58 482	2,50	14,10
			-	-33 048	443 042	58 482	2,50	9,21
	75,0%	1988	+	12 762	443 042	58 482	2,50	15,92
			-	-36 655	443 042	58 482	2,50	8,57
	87,5%	1988	+	9 155	443 042	58 482	2,50	18,30
			-	-39 597	443 042	58 482	2,50	8,11
	100,0%	1988	+	5 548	443 042	58 482	2,50	21,50
			-	-39 597	443 042	58 482	2,50	8,11
	0%	3244	+	29 834	443 042	58 482	2,50	8,14
			-	-533	443 042	58 482	2,50	17,65
Trave 7-S2	12,5%	3244	+	29 834	443 042	58 482	2,50	8,14
			-	-4 444	443 042	58 482	2,50	15,27
	25,0%	3244	+	26 284	443 042	58 482	2,50	8,71
			-	-8 355	443 042	58 482	2,50	13,45
	37,5%	3244	+	22 373	443 042	58 482	2,50	9,44
			-	-12 267	443 042	58 482	2,50	12,03
	50,0%	3244	+	18 462	443 042	58 482	2,50	10,29
			-	-16 178	443 042	58 482	2,50	10,87
	62,5%	3244	+	14 551	443 042	58 482	2,50	11,32
			-	-20 089	443 042	58 482	2,50	9,92
Trave 7-S2	75,0%	3244	+	10 640	443 042	58 482	2,50	12,58
			-	-24 000	443 042	58 482	2,50	9,12
	87,5%	3244	+	6 729	443 042	58 482	2,50	14,15
			-	-26 869	443 042	58 482	2,50	8,61
	100%	3244	+	2 818	443 042	58 482	2,50	16,17
			-	-26 869	443 042	58 482	2,50	8,61
Piano Terra					Travata: Trave 4-8-12			
Trave 4-8	0%	5510	+	71 627	541 363	73 267	2,50	4,82
			-	-61 889	541 363	73 267	2,50	5,28
	12,5%	5510	+	71 627	541 363	73 267	2,50	4,82

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLD

Id_{Tr}	%L_{Li} [%]	T_{Ed} [N-m]	+ / -	V_{Ed,2} [N]	V_{Rcd} [N]	T_{Rcd} [N-m]	Ct_gθ	CS_{v,T}
Trave 8-12			-	-63 578	541 363	73 267	2,50	5,19
	25,0%	5510	+	70 990	541 363	73 267	2,50	4,85
			-	-65 238	541 363	73 267	2,50	5,11
	37,5%	5510	+	69 262	541 363	73 267	2,50	4,92
			-	-66 867	541 363	73 267	2,50	5,03
	50,0%	5510	+	67 564	541 363	73 267	2,50	5,00
			-	-68 466	541 363	73 267	2,50	4,96
	62,5%	5510	+	65 896	541 363	73 267	2,50	5,08
			-	-70 034	541 363	73 267	2,50	4,89
	75,0%	5510	+	64 259	541 363	73 267	2,50	5,16
			-	-71 573	541 363	73 267	2,50	4,82
	87,5%	5510	+	62 652	541 363	73 267	2,50	5,24
			-	-72 126	541 363	73 267	2,50	4,80
	100%	5510	+	61 075	541 363	73 267	2,50	5,32
			-	-72 126	541 363	73 267	2,50	4,80
	0%	4105	+	50 438	541 363	73 267	2,50	6,70
			-	-45 641	541 363	73 267	2,50	7,13
	12,5%	4105	+	50 438	541 363	73 267	2,50	6,70
			-	-48 452	541 363	73 267	2,50	6,87
	25,0%	4105	+	47 751	541 363	73 267	2,50	6,93
			-	-51 192	541 363	73 267	2,50	6,64
	37,5%	4105	+	44 931	541 363	73 267	2,50	7,19
			-	-53 861	541 363	73 267	2,50	6,43
	50,0%	4105	+	42 180	541 363	73 267	2,50	7,47
			-	-56 460	541 363	73 267	2,50	6,24
	62,5%	4105	+	39 501	541 363	73 267	2,50	7,75
			-	-58 989	541 363	73 267	2,50	6,06
	75,0%	4105	+	36 892	541 363	73 267	2,50	8,05
-			-61 446	541 363	73 267	2,50	5,90	
87,5%	4105	+	34 354	541 363	73 267	2,50	8,37	
		-	-63 668	541 363	73 267	2,50	5,76	
100%	4105	+	31 886	541 363	73 267	2,50	8,70	
		-	-63 668	541 363	73 267	2,50	5,76	
Piano Terra					Travata: Trave S1-10			
Trave S1-10	0%	7959	+	27 115	442 878	58 574	2,50	5,07
			-	-63 989	442 878	58 574	2,50	3,57
	12,5%	7959	+	27 115	442 878	58 574	2,50	5,07
			-	-64 648	442 878	58 574	2,50	3,55
	25,0%	7959	+	27 115	442 878	58 574	2,50	5,07
			-	-65 308	442 878	58 574	2,50	3,53
	37,5%	7959	+	27 071	442 878	58 574	2,50	5,08
			-	-65 967	442 878	58 574	2,50	3,51
	50,0%	7959	+	26 412	442 878	58 574	2,50	5,11
			-	-66 626	442 878	58 574	2,50	3,49
	62,5%	7959	+	25 753	442 878	58 574	2,50	5,15
			-	-67 285	442 878	58 574	2,50	3,47
75,0%	7959	+	25 094	442 878	58 574	2,50	5,19	
		-	-67 329	442 878	58 574	2,50	3,47	
87,5%	7959	+	24 434	442 878	58 574	2,50	5,23	
		-	-67 329	442 878	58 574	2,50	3,47	
100%	7959	+	23 775	442 878	58 574	2,50	5,28	
		-	-67 329	442 878	58 574	2,50	3,47	
Piano Terra					Travata: Trave S2-11			
Trave S2-11	0%	8728	+	25 317	442 878	58 574	2,50	4,85
			-	-65 234	442 878	58 574	2,50	3,37
	12,5%	8728	+	25 317	442 878	58 574	2,50	4,85
			-	-65 890	442 878	58 574	2,50	3,36
	25,0%	8728	+	25 317	442 878	58 574	2,50	4,85
			-	-66 545	442 878	58 574	2,50	3,34
	37,5%	8728	+	25 272	442 878	58 574	2,50	4,85
			-	-67 201	442 878	58 574	2,50	3,33
	50,0%	8728	+	24 616	442 878	58 574	2,50	4,89
			-	-67 857	442 878	58 574	2,50	3,31
	62,5%	8728	+	23 961	442 878	58 574	2,50	4,92
			-	-68 512	442 878	58 574	2,50	3,29
75,0%	8728	+	23 305	442 878	58 574	2,50	4,96	
		-	-68 557	442 878	58 574	2,50	3,29	
87,5%	8728	+	22 649	442 878	58 574	2,50	5,00	
		-	-68 557	442 878	58 574	2,50	3,29	
100,0%	8728	+	21 994	442 878	58 574	2,50	5,03	
		-	-68 557	442 878	58 574	2,50	3,29	

LEGENDA:

Id _{Tr}	Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
%L _{Li}	Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L _{Li}), a partire dall'estremo iniziale.
T _{Ed}	Momento torcente di progetto.
+ / -	[+] = sollecitazione massima; [-] = sollecitazione minima.
V _{Ed,2}	Taglio di progetto in direzione 2.
V _{Rcd}	Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
T _{Rcd}	Momento resistente del calcestruzzo.
Ctg θ	Cotangente dell'angolo θ utilizzata nella verifica.
CS _{v,T}	Coefficiente di sicurezza per taglio e torsione ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).

TRAVI - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione)

Travi - verifiche delle tensioni di esercizio

Compressione calcestruzzo									Trazione acciaio							
%LLI Tp _{inf}	Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	IdCmb	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato	IdCmb	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato
[%]		[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]		
Piano Terra									Travata: Trave 1-2-3-4							
Trave: Trave 1-2																
0%	RAR	0,145	14,94	3 040	2 819	0	NS	SI	RAR	1,384	360,00	3 040	2 819	0	NS	SI
	QPR	0,136	11,21	2 785	2 653	0	82.32	SI								
25,0%	RAR	0,978	14,94	3 040	-20 930	0	15.27	SI	RAR	11,756	360,00	3 040	-20 930	0	30.62	SI
	QPR	0,916	11,21	2 785	-19 599	0	12.23	SI								
50,0%	RAR	1,140	14,94	3 040	-24 457	0	13.10	SI	RAR	13,776	360,00	3 040	-24 457	0	26.13	SI
	QPR	1,067	11,21	2 785	-22 894	0	10.50	SI								
75,0%	RAR	0,372	14,94	3 040	-7 761	0	40.12	SI	RAR	4,215	360,00	3 040	-7 761	0	85.41	SI
	QPR	0,347	11,21	2 785	-7 232	0	32.31	SI								
100%	RAR	1,357	14,94	3 040	29 157	0	11.01	SI	RAR	16,468	360,00	3 040	29 157	0	21.86	SI
	QPR	1,274	11,21	2 785	27 387	0	8.79	SI								
Trave: Trave 2-3																
0%	RAR	0,797	14,94	-4 497	17 825	0	18.73	SI	RAR	10,549	360,00	-4 497	17 825	0	34.12	SI
	QPR	0,749	11,21	-4 246	16 741	0	14.96	SI								
25,0%	RAR	0,698	14,94	-4 497	15 676	0	21.39	SI	RAR	9,318	360,00	-4 497	15 676	0	38.63	SI
	QPR	0,652	11,21	-4 246	14 643	0	17.18	SI								
50,0%	RAR	0,655	14,94	-4 497	14 730	0	22.81	SI	RAR	8,776	360,00	-4 497	14 730	0	41.02	SI
	QPR	0,610	11,21	-4 246	13 727	0	18.36	SI								
75,0%	RAR	0,667	14,94	-4 497	14 987	0	22.41	SI	RAR	8,923	360,00	-4 497	14 987	0	40.34	SI
	QPR	0,622	11,21	-4 246	13 993	0	18.00	SI								
100%	RAR	0,734	14,94	-4 497	16 446	0	20.35	SI	RAR	9,759	360,00	-4 497	16 446	0	36.88	SI
	QPR	0,689	11,21	-4 246	15 442	0	16.26	SI								
Trave: Trave 3-4																
0%	RAR	1,204	14,94	2 451	25 906	0	12.40	SI	RAR	14,651	360,00	2 451	25 906	0	24.57	SI
	QPR	1,131	11,21	2 237	24 338	0	9.90	SI								
25,0%	RAR	0,350	14,94	2 451	-7 341	0	42.68	SI	RAR	4,018	360,00	2 451	-7 341	0	89.58	SI
	QPR	0,326	11,21	2 237	-6 837	0	34.39	SI								
50,0%	RAR	1,050	14,94	2 451	-22 568	0	14.22	SI	RAR	12,739	360,00	2 451	-22 568	0	28.25	SI
	QPR	0,983	11,21	2 237	-21 120	0	11.40	SI								
75,0%	RAR	0,922	14,94	2 451	-19 776	0	16.20	SI	RAR	11,140	360,00	2 451	-19 776	0	32.31	SI
	QPR	0,863	11,21	2 237	-18 511	0	12.98	SI								
100,0%	RAR	0,060	14,94	2 451	1 035	0	NS	SI	RAR	0,411	360,00	2 378	1 033	0	NS	SI
	QPR	0,057	11,21	2 237	990	0	NS	SI								
Piano Terra									Travata: Trave 5-6-7-8							
Trave: Trave 5-6																
0%	RAR	1,765	14,94	9 996	25 462	0	8.46	SI	RAR	19,518	360,00	9 996	25 462	0	18.44	SI
	QPR	1,617	11,21	9 142	23 331	0	6.92	SI								
25,0%	RAR	1,882	14,94	9 996	-27 206	0	7.93	SI	RAR	20,916	360,00	9 996	-27 206	0	17.21	SI
	QPR	1,737	11,21	9 142	-25 117	0	6.45	SI								
50,0%	RAR	4,500	14,94	9 996	-39 695	0	3.32	SI	RAR	181,580	360,00	9 996	-39 695	0	1.98	SI
	QPR	4,144	11,21	9 142	-36 561	0	2.70	SI								
75,0%	RAR	0,864	14,94	9 996	-12 005	0	17.28	SI	RAR	8,723	360,00	9 996	-12 005	0	41.27	SI
	QPR	0,792	11,21	9 142	-11 003	0	14.14	SI								
100%	RAR	6,281	14,94	9 996	55 569	0	2.37	SI	RAR	257,904	360,00	9 996	55 569	0	1.39	SI
	QPR	5,796	11,21	9 142	51 288	0	1.93	SI								
Trave: Trave 6-7																
0%	RAR	1,397	14,94	-7 491	21 538	0	10.69	SI	RAR	17,957	360,00	-7 491	21 538	0	20.04	SI
	QPR	1,290	11,21	-6 938	19 889	0	8.68	SI								
25,0%	RAR	1,281	14,94	-7 491	19 803	0	11.66	SI	RAR	16,565	360,00	-7 491	19 803	0	21.73	SI
	QPR	1,177	11,21	-6 938	18 211	0	9.51	SI								
50,0%	RAR	1,243	14,94	-7 491	19 239	0	12.02	SI	RAR	16,112	360,00	-7 491	19 239	0	22.34	SI
	QPR	1,141	11,21	-6 938	17 664	0	9.82	SI								
75,0%	RAR	1,283	14,94	-7 491	19 845	0	11.64	SI	RAR	16,599	360,00	-7 491	19 845	0	21.68	SI
	QPR	1,180	11,21	-6 938	18 246	0	9.49	SI								
100,0%	RAR	1,403	14,94	-7 491	21 624	0	10.65	SI	RAR	18,025	360,00	-7 491	21 624	0	19.97	SI
	QPR	1,294	11,21	-6 938	19 959	0	8.65	SI								
Trave: Trave 7-8																
0%	RAR	6,442	14,94	10 395	56 988	0	2.31	SI	RAR	264,353	360,00	10 395	56 988	0	1.36	SI
	QPR	5,945	11,21	9 513	52 595	0	1.88	SI								
25,0%	RAR	0,853	14,94	10 395	-11 802	0	17.51	SI	RAR	8,524	360,00	10 395	-11 802	0	42.23	SI
	QPR	0,782	11,21	9 513	-10 819	0	14.32	SI								
50,0%	RAR	4,586	14,94	10 395	-40 451	0	3.25	SI	RAR	184,838	360,00	10 395	-40 451	0	1.94	SI
	QPR	4,223	11,21	9 513	-37 256	0	2.65	SI								
75,0%	RAR	1,936	14,94	10 395	-27 968	0	7.71	SI	RAR	21,491	360,00	10 395	-27 968	0	16.75	SI
	QPR	1,786	11,21	9 513	-25 813	0	6.27	SI								
100%	RAR	1,771	14,94	10 395	25 510	0	8.43	SI	RAR	19,519	360,00	10 395	25 510	0	18.44	SI
	QPR	1,623	11,21	9 513	23 385	0	6.90	SI								
Piano Terra									Travata: Trave 9-10-11-12							
Trave: Trave 9-10																
0%	RAR	0,015	14,94	-16 392	2 123	0	NS	SI	RAR	2,457	360,00	-16 392	2 123	0	NS	SI
	QPR	0,007	11,21	-15 384	1 837	0	NS	SI								
25,0%	RAR	0,477	14,94	-71 345	-18 190	0	31.34	SI	RAR	15,819	360,00	-71 345	-18 190	0	22.75	SI
	QPR	0,438	11,21	-65 697	-16 740	0	25.55	SI								
50,0%	RAR	0,508	14,94	-77 738	-19 581	0	29.39	SI	RAR	17,100	360,00	-77 738	-19 581	0	21.05	SI
	QPR	0,467	11,21	-71 584	-18 009	0	23.99	SI								
75,0%	RAR	0,282	14,94	-18 234	-8 141	0	52.90	SI	RAR	6,083	360,00	-18 622	-8 159	0	59.18	SI
	QPR	0,259	11,21	-17 125	-7 518	0	43.20	SI								
100%	RAR	1,800	14,94	56 203	32 959	0	8.30	SI	RAR	14,619	360,00	56 203	32 959	0	24.62	SI
	QPR	1,648	11,21	51 016	30 232	0	6.79	SI								
Trave: Trave 10-11																

Travi - verifiche delle tensioni di esercizio																		
%LLI Tp _{mf}	Compressione calcestruzzo								Trazione acciaio									
	Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio/FRP rinforzo									
	IdCmb	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato	IdCmb	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato		
[%]		[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]				
0%	RAR	1,295	14,94	50 476	22 614	0	11.53	SI	RAR	9,128	360,00	50 476	22 614	0	39.43	SI		
	QPR	1,187	11,21	45 928	20 775	0	9.43	SI										
25,0%	RAR	0,391	14,94	25 241	5 726	0	38.23	SI	RAR	1,368	360,00	25 241	5 726	0	NS	SI		
	QPR	0,361	11,21	23 285	5 284	0	31.07	SI										
50,0%	RAR	0,168	14,94	15 863	1 904	0	89.10	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI		
	QPR	0,152	11,21	14 526	1 709	0	73.75	SI										
75,0%	RAR	0,413	14,94	27 431	5 964	0	36.19	SI	RAR	1,338	360,00	27 431	5 964	0	NS	SI		
	QPR	0,381	11,21	25 305	5 500	0	29.42	SI										
100,0%	RAR	1,387	14,94	55 537	24 055	0	10.77	SI	RAR	9,570	360,00	55 537	24 055	0	37.61	SI		
	QPR	1,270	11,21	50 451	22 070	0	8.82	SI										
Trave: Trave 11-12																		
0%	RAR	2,088	14,94	63 977	38 361	0	7.15	SI	RAR	17,124	360,00	63 977	38 361	0	21.02	SI		
	QPR	1,910	11,21	58 052	35 144	0	5.86	SI										
25,0%	RAR	0,281	14,94	-22 478	-8 584	0	53.09	SI	RAR	6,666	360,00	-22 853	-8 619	0	54.00	SI		
	QPR	0,259	11,21	-21 044	-7 950	0	43.18	SI										
50,0%	RAR	0,743	14,94	-76 857	-24 583	0	20.11	SI	RAR	19,898	360,00	-76 857	-24 583	0	18.09	SI		
	QPR	0,681	11,21	-70 798	-22 572	0	16.45	SI										
75,0%	RAR	0,526	14,94	-84 843	-20 751	0	28.39	SI	RAR	18,308	360,00	-84 843	-20 751	0	19.66	SI		
	QPR	0,483	11,21	-77 838	-19 037	0	23.21	SI										
100,0%	RAR	0,000	14,94	0	0	0	-	SI	RAR	1,449	360,00	-14 727	-583	0	NS	SI		
	QPR	0,000	11,21	0	0	0	-	SI										
Piano Terra									Travata: Trave S1-S1-S1-S2-S2									
Trave: Trave S1-S1				FRC=0,01 cm														
0%	RAR	0,313	14,94	3 535	4 359	0	47.68	SI	RAR	3,175	360,00	3 535	4 359	0	NS	SI		
	QPR	0,280	11,21	2 995	3 913	0	39.99	SI										
25,0%	RAR	0,135	14,94	3 535	1 699	0	NS	SI	RAR	1,061	360,00	3 279	1 694	0	NS	SI		
	QPR	0,123	11,21	2 995	1 568	0	91.01	SI										
50,0%	RAR	0,048	14,94	3 535	-410	0	NS	SI	RAR	0,006	360,00	3 535	-410	0	NS	SI		
	QPR	0,034	11,21	2 995	-248	0	NS	SI										
75,1%	RAR	0,022	14,94	-2 358	-553	0	NS	SI	RAR	0,647	360,00	-2 358	-553	0	NS	SI		
	QPR	0,014	11,21	-2 237	-425	0	NS	SI										
100%	RAR	0,101	14,94	-2 358	-1 768	0	NS	SI	RAR	1,604	360,00	-2 358	-1 768	0	NS	SI		
	QPR	0,087	11,21	-2 237	-1 539	0	NS	SI										
Trave: Trave S1-S1																		
0%	RAR	0,077	14,94	-692	1 232	0	NS	SI	RAR	1,024	360,00	-692	1 232	0	NS	SI		
	QPR	0,073	11,21	-637	1 168	0	NS	SI										
25,0%	RAR	0,072	14,94	-692	1 158	0	NS	SI	RAR	0,964	360,00	-692	1 158	0	NS	SI		
	QPR	0,068	11,21	-637	1 098	0	NS	SI										
50,1%	RAR	0,072	14,94	-692	1 165	0	NS	SI	RAR	0,966	360,00	-692	1 165	0	NS	SI		
	QPR	0,068	11,21	-637	1 104	0	NS	SI										
74,9%	RAR	0,077	14,94	-692	1 255	0	NS	SI	RAR	1,036	360,00	-692	1 255	0	NS	SI		
	QPR	0,073	11,21	-637	1 190	0	NS	SI										
99,9%	RAR	0,089	14,94	-692	1 431	0	NS	SI	RAR	1,172	360,00	-692	1 431	0	NS	SI		
	QPR	0,084	11,21	-637	1 356	0	NS	SI										
Trave: Trave S1-S2																		
0%	RAR	0,036	14,94	61	544	0	NS	SI	RAR	0,417	360,00	61	544	0	NS	SI		
	QPR	0,034	11,21	58	524	0	NS	SI										
25,0%	RAR	0,160	14,94	149	-2 469	0	93.30	SI	RAR	1,879	360,00	149	-2 469	0	NS	SI		
	QPR	0,147	11,21	58	-2 267	0	76.44	SI										
50,0%	RAR	0,232	14,94	149	-3 578	0	64.30	SI	RAR	2,732	360,00	149	-3 578	0	NS	SI		
	QPR	0,216	11,21	58	-3 337	0	51.83	SI										
75,0%	RAR	0,187	14,94	149	-2 909	0	80.09	SI	RAR	2,210	360,00	149	-2 909	0	NS	SI		
	QPR	0,172	11,21	58	-2 685	0	65.25	SI										
100%	RAR	0,031	14,94	149	-467	0	NS	SI	RAR	0,344	360,00	149	-467	0	NS	SI		
	QPR	0,021	11,21	58	-318	0	NS	SI										
Trave: Trave S2-S2				FRC=0,00 cm														
0%	RAR	0,159	14,94	-5 344	-2 977	0	94.23	SI	RAR	2,747	360,00	-5 344	-2 977	0	NS	SI		
	QPR	0,145	11,21	-4 961	-2 729	0	77.30	SI										
25,0%	RAR	0,000	14,94	0	0	0	-	SI	RAR	0,755	360,00	-5 344	-355	0	NS	SI		
	QPR	0,000	11,21	0	0	0	-	SI										
50,0%	RAR	0,005	14,94	-1 004	161	0	NS	SI	RAR	0,218	360,00	-1 004	161	0	NS	SI		
	QPR	0,006	11,21	-940	180	0	NS	SI										
75,0%	RAR	0,087	14,94	4 046	950	0	NS	SI	RAR	0,386	360,00	4 046	950	0	NS	SI		
	QPR	0,081	11,21	3 702	893	0	NS	SI										
100%	RAR	0,332	14,94	4 324	4 573	0	44.94	SI	RAR	3,275	360,00	4 324	4 573	0	NS	SI		
	QPR	0,298	11,21	3 702	4 109	0	37.65	SI										
Piano Terra									Travata: Trave 1-5-9									
Trave: Trave 1-5																		
0%	RAR	0,068	14,94	-3 800	-1 895	0	NS	SI	RAR	1,374	360,00	-3 800	-1 895	0	NS	SI		
	QPR	0,045	11,21	-3 403	-1 342	0	NS	SI										
25,0%	RAR	0,173	14,94	-3 800	-4 184	0	86.22	SI	RAR	2,685	360,00	-3 800	-4 184	0	NS	SI		
	QPR	0,156	11,21	-3 403	-3 756	0	72.03	SI										
50,0%	RAR	0,194	14,94	-3 627	-4 609	0	77.14	SI	RAR	2,924	360,00	-3 800	-4 602	0	NS	SI		
	QPR	0,181	11,21	-3 403	-4 315	0	61.81	SI										
75,0%	RAR	0,137	14,94	-3 627	-3 366	0	NS	SI	RAR	2,203	360,00	-3 627	-3 366	0	NS	SI		
	QPR	0,122	11,21	-3 403	-3 022	0	92.00	SI										
100%	RAR	0,000	14,94	0	0	0	-	SI	RAR	0,412	360,00	-3 627	-239	0	NS	SI		
	QPR	0,000	11,21	0	0	0	-	SI										
Trave: Trave 5-9																		
0%	RAR	0,048	14,94	-9 469	-2 088	0	NS	SI	RAR	1,913	360,00	-9 469	-2 088	0	NS	SI		
	QPR	0,011	11,21	-8 261	-1 149	0	NS	SI										
25,0%	RAR	0,033	14,94	-8 982	-1 696	0	NS	SI	RAR	1,670	360,00	-9 469	-1 663	0	NS	SI		
	QPR	0,031	11,21	-8 261	-1 586	0	NS	SI										

Travi - verifiche delle tensioni di esercizio																	
%LLI Tp _{inf}	Compressione calcestruzzo Compressione calcestruzzo rinforzo								Verific ato	Trazione acciaio Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id _{Cmb}	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Id _{Cmb}		σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato	
[%]		[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]			
50,0%	RAR	0,090	14,94	-9 469	3 007	0	NS	SI	RAR	2,440	360,00	-9 469	3 007	0	NS	SI	
	QPR	0,059	11,21	-8 261	2 182	0	NS	SI									
75,0%	RAR	0,494	14,94	-9 469	11 920	0	30.21	SI	RAR	7,316	360,00	-9 469	11 920	0	49.20	SI	
	QPR	0,420	11,21	-8 261	10 155	0	26.66	SI									
100%	RAR	1,092	14,94	-9 469	25 078	0	13.67	SI	RAR	14,608	360,00	-9 469	25 078	0	24.64	SI	
	QPR	0,974	11,21	-8 261	22 332	0	11.50	SI									
Piano Terra									Travata: Trave 2-6-S1								
Trave: Trave 2-6																	
0%	RAR	0,170	14,94	-2 006	-2 715	0	88.05	SI	RAR	2,360	360,00	-2 006	-2 715	0	NS	SI	
	QPR	0,149	11,21	-1 785	-2 390	0	75.09	SI									
25,0%	RAR	0,463	14,94	-1 896	-7 083	0	32.28	SI	RAR	5,854	360,00	-1 896	-7 083	0	61.49	SI	
	QPR	0,432	11,21	-1 785	-6 618	0	25.91	SI									
50,0%	RAR	0,414	14,94	-1 896	-6 351	0	36.10	SI	RAR	5,267	360,00	-1 896	-6 351	0	68.35	SI	
	QPR	0,385	11,21	-1 785	-5 917	0	29.07	SI									
75,0%	RAR	0,012	14,94	-1 896	-346	0	NS	SI	RAR	0,449	360,00	-1 896	-346	0	NS	SI	
	QPR	0,008	11,21	-1 785	-286	0	NS	SI									
100,0%	RAR	0,721	14,94	-1 896	10 934	0	20.73	SI	RAR	8,943	360,00	-1 896	10 934	0	40.25	SI	
	QPR	0,677	11,21	-1 785	10 275	0	16.54	SI									
Trave: Trave 6-S1																	
0%	RAR	0,494	14,94	-3 727	7 720	0	30.22	SI	RAR	6,531	360,00	-3 727	7 720	0	55.12	SI	
	QPR	0,471	11,21	-3 448	7 339	0	23.81	SI									
25,0%	RAR	0,111	14,94	-3 727	-1 999	0	NS	SI	RAR	1,950	360,00	-3 969	-1 981	0	NS	SI	
	QPR	0,099	11,21	-3 448	-1 795	0	NS	SI									
50,0%	RAR	0,347	14,94	-3 727	-5 519	0	43.05	SI	RAR	4,765	360,00	-3 727	-5 519	0	75.54	SI	
	QPR	0,323	11,21	-3 448	-5 134	0	34.70	SI									
75,0%	RAR	0,167	14,94	-3 727	-2 838	0	89.20	SI	RAR	2,615	360,00	-3 727	-2 838	0	NS	SI	
	QPR	0,158	11,21	-3 448	-2 677	0	70.75	SI									
100%	RAR	0,381	14,94	-3 969	6 048	0	39.21	SI	RAR	5,212	360,00	-3 969	6 048	0	69.07	SI	
	QPR	0,350	11,21	-3 448	5 542	0	31.99	SI									
Piano Terra									Travata: Trave 3-7-S2								
Trave: Trave 3-7																	
0%	RAR	0,170	14,94	-1 543	-2 681	0	87.79	SI	RAR	2,291	360,00	-1 543	-2 681	0	NS	SI	
	QPR	0,149	11,21	-1 377	-2 355	0	75.03	SI									
25,0%	RAR	0,458	14,94	-1 460	-6 976	0	32.60	SI	RAR	5,728	360,00	-1 460	-6 976	0	62.84	SI	
	QPR	0,428	11,21	-1 377	-6 516	0	26.18	SI									
50,0%	RAR	0,404	14,94	-1 460	-6 169	0	36.95	SI	RAR	5,081	360,00	-1 460	-6 169	0	70.85	SI	
	QPR	0,376	11,21	-1 377	-5 747	0	29.76	SI									
75,0%	RAR	0,000	14,94	0	0	0	-	SI	RAR	0,204	360,00	-1 460	-89	0	NS	SI	
	QPR	0,000	11,21	0	0	0	-	SI									
100,0%	RAR	0,746	14,94	-1 460	11 266	0	20.04	SI	RAR	9,169	360,00	-1 460	11 266	0	39.26	SI	
	QPR	0,700	11,21	-1 377	10 579	0	16.00	SI									
Trave: Trave 7-S2																	
0%	RAR	0,527	14,94	-3 083	8 146	0	28.36	SI	RAR	6,814	360,00	-3 083	8 146	0	52.83	SI	
	QPR	0,500	11,21	-2 852	7 732	0	22.38	SI									
25,0%	RAR	0,116	14,94	-3 083	-2 011	0	NS	SI	RAR	1,893	360,00	-3 083	-2 011	0	NS	SI	
	QPR	0,104	11,21	-2 852	-1 807	0	NS	SI									
50,0%	RAR	0,381	14,94	-3 083	-5 968	0	39.21	SI	RAR	5,067	360,00	-3 083	-5 968	0	71.04	SI	
	QPR	0,354	11,21	-2 852	-5 551	0	31.61	SI									
75,0%	RAR	0,231	14,94	-3 083	-3 725	0	64.73	SI	RAR	3,268	360,00	-3 083	-3 725	0	NS	SI	
	QPR	0,217	11,21	-2 852	-3 500	0	51.62	SI									
100%	RAR	0,297	14,94	-3 266	4 726	0	50.35	SI	RAR	4,088	360,00	-3 266	4 726	0	88.06	SI	
	QPR	0,272	11,21	-2 852	4 313	0	41.26	SI									
Piano Terra									Travata: Trave 4-8-12								
Trave: Trave 4-8																	
0%	RAR	0,066	14,94	-4 132	-1 893	0	NS	SI	RAR	1,383	360,00	-4 132	-1 893	0	NS	SI	
	QPR	0,039	11,21	-3 661	-1 264	0	NS	SI									
25,0%	RAR	0,186	14,94	-4 132	-4 505	0	80.22	SI	RAR	2,896	360,00	-4 132	-4 505	0	NS	SI	
	QPR	0,166	11,21	-3 661	-4 015	0	67.46	SI									
50,0%	RAR	0,213	14,94	-3 918	-5 055	0	70.27	SI	RAR	3,203	360,00	-4 132	-5 040	0	NS	SI	
	QPR	0,198	11,21	-3 661	-4 718	0	56.48	SI									
75,0%	RAR	0,155	14,94	-3 918	-3 818	0	96.20	SI	RAR	2,484	360,00	-3 918	-3 818	0	NS	SI	
	QPR	0,140	11,21	-3 661	-3 445	0	80.31	SI									
100%	RAR	0,010	14,94	-3 918	-640	0	NS	SI	RAR	0,662	360,00	-3 918	-640	0	NS	SI	
	QPR	0,000	11,21	0	0	0	-	SI									
Trave: Trave 8-12																	
0%	RAR	0,045	14,94	-10 039	-2 088	0	NS	SI	RAR	1,952	360,00	-10 039	-2 088	0	NS	SI	
	QPR	0,007	11,21	-8 689	-1 111	0	NS	SI									
25,0%	RAR	0,055	14,94	-9 453	-2 241	0	NS	SI	RAR	2,018	360,00	-10 039	-2 197	0	NS	SI	
	QPR	0,052	11,21	-8 689	-2 097	0	NS	SI									
50,0%	RAR	0,084	14,94	-10 039	2 919	0	NS	SI	RAR	2,434	360,00	-10 039	2 919	0	NS	SI	
	QPR	0,051	11,21	-8 689	2 056	0	NS	SI									
75,0%	RAR	0,538	14,94	-10 039	12 984	0	27.78	SI	RAR	7,880	360,00	-10 039	12 984	0	45.68	SI	
	QPR	0,459	11,21	-8 689	11 086	0	24.43	SI									
100%	RAR	1,205	14,94	-10 039	27 723	0	12.39	SI	RAR	15,975	360,00	-10 039	27 723	0	22.53	SI	
	QPR	1,076	11,21	-8 689	24 731	0	10.41	SI									
Piano Terra									Travata: Trave S1-10								
Trave: Trave S1-10																	
0%	RAR	0,640	14,94	-4 307	9 938	0	23.36	SI	RAR	8,358	360,00	-4 307	9 938	0	43.07	SI	
	QPR	0,584	11,21	-3 717	9 057	0	19.18	SI									
25,0%	RAR	1,034	14,94	-4 307	15 952	0	14.44	SI	RAR	12,881	360,00	-4 307	15 952	0	27.94	SI	
	QPR	0,911	11,21	-3 717	14 055	0	12.29	SI									
50,0%	RAR	1,458	14,94	-4 307	22 337	0	10.24	SI	RAR	17,882	360,00	-4 307	22 337	0	20.13	SI	
	QPR	1,268	11,21	-3 717	19 416	0	8.83	SI									

Travi - verifiche delle tensioni di esercizio																	
%LLI Tp _{inf}	Compressione calcestruzzo								Trazione acciaio								
	Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio/FRP rinforzo								
	Id _{Cmb}	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato	Id _{Cmb}	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato	
[%]		[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]			
75,0%	RAR	1,907	14,94	-4 307	29 092	0	7.83	SI	RAR	23,173	360,00	-4 307	29 092	0	15.53	SI	
	QPR	1,648	11,21	-3 717	25 141	0	6.79	SI									
100%	RAR	3,792	14,94	-4 307	36 219	0	3.94	SI	RAR	151,236	360,00	-4 307	36 219	0	2.38	SI	
	QPR	2,052	11,21	-3 717	31 229	0	5.45	SI									
Piano Terra									Travata: Trave S2-11								
Trave: Trave S2-11																	
0%	RAR	0,577	14,94	-3 426	8 927	0	25.88	SI	RAR	7,468	360,00	-3 426	8 927	0	48.20	SI	
	QPR	0,526	11,21	-2 971	8 116	0	21.31	SI									
25,0%	RAR	1,003	14,94	-3 426	15 412	0	14.88	SI	RAR	12,379	360,00	-3 426	15 412	0	29.08	SI	
	QPR	0,882	11,21	-2 971	13 537	0	12.71	SI									
50,0%	RAR	1,459	14,94	-3 426	22 266	0	10.24	SI	RAR	17,747	360,00	-3 426	22 266	0	20.28	SI	
	QPR	1,266	11,21	-2 971	19 320	0	8.85	SI									
75,0%	RAR	1,939	14,94	-3 426	29 490	0	7.70	SI	RAR	23,405	360,00	-3 426	29 490	0	15.38	SI	
	QPR	1,674	11,21	-2 971	25 464	0	6.69	SI									
100,0%	RAR	3,888	14,94	-3 426	37 082	0	3.84	SI	RAR	154,069	360,00	-3 426	37 082	0	2.33	SI	
	QPR	2,106	11,21	-2 971	31 971	0	5.32	SI									

LEGENDA:

%LLI	Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L _{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
Rinf.	Indica la presenza del rinforzo sulla sezione di verifica.
FRC	Spostamento massimo (freccia) dell'elemento, valutata in combinazione Caratteristica (RARA).
Id _{Cmb}	Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
σ _{cc}	Tensione massima di compressione nel calcestruzzo.
σ _{cd,amm}	Tensione ammissibile per la verifica a compressione del calcestruzzo.
N _{Ed} , M _{Ed,3} , M _{Ed,2}	Sollecitazioni di progetto.
σ _{at}	Tensione massima di trazione nell'acciaio della Trave/Rinforzo o nel FRP.
σ _{td,amm}	Tensione ammissibile per la verifica a trazione dell'acciaio/rinforzo.
CS	Coefficiente di Sicurezza (= σ _{cd, amm} /σ _{cc} ; σ _{td, amm} /σ _{at}). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100).
Verificato	[SI] = La verifica è soddisfatta (σ _{cc} ≤σ _{cd,amm} ; σ _{at} ≤σ _{td,amm}). [NO] = La verifica NON è soddisfatta (σ _{cc} >σ _{cd,amm} ; σ _{at} >σ _{td,amm}).

TRAVI - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione)

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione													
%L _{LI}	Id _{Cmb}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificat o
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
Piano Terra								Travata: Trave 1-2-3-4					
Trave: Trave 1-2								AA= PCA					
0%	FRQ	2 825	2 680	0	0,11	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2 785	2 653	0	0,11	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	2 825	-10 981	0	0,49	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2 785	-10 842	0	0,48	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	2 825	-19 844	0	0,90	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2 785	-19 599	0	0,89	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	2 825	-23 910	0	1,09	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2 785	-23 616	0	1,07	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	2 825	-23 179	0	1,05	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2 785	-22 894	0	1,04	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	2 825	-17 651	0	0,80	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2 785	-17 432	0	0,79	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	2 825	-7 326	0	0,32	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2 785	-7 232	0	0,32	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	2 825	7 797	0	0,34	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2 785	7 708	0	0,34	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	2 825	27 716	0	1,26	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2 785	27 387	0	1,25	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 2-3								AA= PCA					
0%	FRQ	-4 299	16 941	0	0,80	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4 246	16 741	0	0,79	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-4 299	15 739	0	0,75	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4 246	15 544	0	0,74	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-4 299	14 833	0	0,70	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4 246	14 643	0	0,69	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-4 299	14 224	0	0,68	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4 246	14 037	0	0,67	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-4 299	13 911	0	0,66	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4 246	13 727	0	0,65	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-4 299	13 895	0	0,66	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4 246	13 712	0	0,65	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-4 299	14 176	0	0,67	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4 246	13 993	0	0,67	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-4 299	14 753	0	0,70	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4 246	14 569	0	0,69	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-4 299	15 626	0	0,74	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4 246	15 442	0	0,73	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 3-4								AA= PCA					
0%	FRQ	2 272	24 631	0	1,12	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2 237	24 338	0	1,11	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	2 272	6 716	0	0,30	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2 237	6 639	0	0,29	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	2 272	-6 924	0	0,31	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2 237	-6 837	0	0,30	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione

%L _{LT}	Id _{Cmb}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificat o
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
37,5%	FRQ	2 272	-16 291	0	0,74	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2 237	-16 090	0	0,73	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	2 272	-21 382	0	0,97	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2 237	-21 120	0	0,96	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	2 272	-22 200	0	1,01	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2 237	-21 927	0	1,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	2 272	-18 742	0	0,85	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2 237	-18 511	0	0,84	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	2 272	-11 011	0	0,50	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2 237	-10 872	0	0,49	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	2 247	997	0	0,03	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2 237	990	0	0,03	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terra								Travata: Trave 5-6-7-8					
Trave: Trave 5-6								AA= PCA					
0%	FRQ	9 301	23 725	0	1,53	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9 142	23 331	0	1,51	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	9 301	-5 583	0	0,32	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9 142	-5 518	0	0,31	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	9 301	-25 495	0	1,65	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9 142	-25 117	0	1,63	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	9 301	-36 011	0	2,35	2,13	4,6998 E-04	378	331	0,156	0,400	2,57	SI
	QPR	9 142	-35 464	0	2,32	2,13	4,6294 E-04	378	331	0,153	0,300	1,96	SI
50,0%	FRQ	9 301	-37 132	0	2,43	2,13	4,8541 E-04	378	331	0,161	0,400	2,49	SI
	QPR	9 142	-36 561	0	2,39	2,13	4,78 E-04	378	331	0,158	0,300	1,90	SI
62,5%	FRQ	9 301	-28 857	0	1,88	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9 142	-28 408	0	1,85	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	9 301	-11 186	0	0,69	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9 142	-11 003	0	0,68	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	9 301	15 881	0	1,01	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9 142	15 652	0	0,99	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	9 301	52 069	0	3,43	2,13	7,5707 E-04	378	331	0,251	0,400	1,60	SI
	QPR	9 142	51 288	0	3,38	2,13	7,3974 E-04	378	331	0,245	0,300	1,22	SI
Trave: Trave 6-7								AA= PCA					
0%	FRQ	-7 032	20 190	0	1,39	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-6 938	19 889	0	1,37	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-7 032	19 204	0	1,33	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-6 938	18 909	0	1,31	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-7 032	18 502	0	1,28	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-6 938	18 211	0	1,26	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-7 032	18 084	0	1,25	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-6 938	17 796	0	1,23	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-7 032	17 951	0	1,24	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-6 938	17 664	0	1,22	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-7 032	18 102	0	1,25	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-6 938	17 814	0	1,23	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-7 032	18 538	0	1,28	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-6 938	18 246	0	1,26	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-7 032	19 258	0	1,33	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-6 938	18 961	0	1,31	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	-7 032	20 262	0	1,40	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-6 938	19 959	0	1,38	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 7-8								AA= PCA					
0%	FRQ	9 676	53 395	0	3,52	2,13	7,8561 E-04	378	331	0,260	0,400	1,54	SI
	QPR	9 513	52 595	0	3,46	2,13	7,6813 E-04	378	331	0,254	0,300	1,18	SI
12,5%	FRQ	9 676	16 844	0	1,07	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9 513	16 600	0	1,05	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	9 676	-10 998	0	0,68	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9 513	-10 819	0	0,67	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	9 676	-29 227	0	1,90	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9 513	-28 773	0	1,87	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	9 676	-37 836	0	2,47	2,13	4,9409 E-04	378	331	0,164	0,400	2,44	SI
	QPR	9 513	-37 256	0	2,44	2,13	4,8648 E-04	378	331	0,161	0,300	1,86	SI
62,5%	FRQ	9 676	-36 827	0	2,41	2,13	4,8022 E-04	378	331	0,159	0,400	2,52	SI
	QPR	9 513	-36 270	0	2,37	2,13	4,7297 E-04	378	331	0,157	0,300	1,92	SI
75,0%	FRQ	9 676	-26 199	0	1,70	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9 513	-25 813	0	1,67	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	9 676	-5 952	0	0,34	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9 513	-5 886	0	0,34	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	9 676	23 784	0	1,53	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9 513	23 385	0	1,51	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terra								Travata: Trave 9-10-11-12					
Trave: Trave 9-10								AA= PCA					
0%	FRQ	-15 551	1 913	0	0,17	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione

%L _{LT}	Id _{Cmb}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
12,5%	QPR	-15 384	1 837	0	0,16	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-43 087	-12 201	0	0,78	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-42 449	-11 953	0	0,76	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-66 863	-17 040	0	1,12	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-65 697	-16 740	0	1,10	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-74 337	-20 004	0	1,30	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-73 053	-19 645	0	1,27	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-72 837	-18 331	0	1,21	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-71 584	-18 009	0	1,19	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-44 782	-16 006	0	0,96	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-44 104	-15 741	0	0,95	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-17 248	-7 632	0	0,44	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-17 125	-7 518	0	0,43	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	12 897	6 732	0	0,24	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	12 476	6 566	0	0,24	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	52 278	30 838	0	1,15	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	51 016	30 232	0	1,13	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 10-11								AA= PCA					
0%	FRQ	47 008	21 188	0	0,74	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	45 928	20 775	0	0,72	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	34 759	10 734	0	0,32	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	34 079	10 551	0	0,31	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	23 501	5 346	0	0,13	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	23 285	5 284	0	0,13	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	16 809	2 627	0	0,04	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	16 615	2 575	0	0,03	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	14 715	1 757	0	0,01	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	14 526	1 709	0	0,01	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	17 371	2 770	0	0,04	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	17 172	2 717	0	0,04	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	25 529	5 565	0	0,13	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	25 305	5 500	0	0,13	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	38 967	11 269	0	0,32	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	38 155	11 072	0	0,32	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	51 671	22 519	0	0,78	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	50 451	22 070	0	0,76	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 11-12								AA= PCA					
0%	FRQ	59 493	35 864	0	1,35	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	58 052	35 144	0	1,32	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	18 484	7 886	0	0,27	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	17 862	7 690	0	0,26	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-21 232	-8 062	0	0,48	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-21 044	-7 950	0	0,47	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-50 267	-18 212	0	1,09	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-49 499	-17 890	0	1,07	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-72 019	-22 996	0	1,42	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-70 798	-22 572	0	1,40	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-86 350	-22 643	0	1,48	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-84 747	-22 221	0	1,45	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-79 347	-19 405	0	1,29	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-77 838	-19 037	0	1,27	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-57 295	-11 352	0	0,81	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-56 226	-11 136	0	0,80	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	-14 017	-527	0	0,09	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-13 889	-490	0	0,09	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terra								Travata: Trave S1-S1-S1-S2-S2					
Trave: Trave S1-S1				FRC=0,01 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	3 155	4 022	0	0,25	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2 995	3 913	0	0,24	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	3 155	2 744	0	0,16	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2 995	2 677	0	0,16	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	2 989	1 581	0	0,09	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2 995	1 568	0	0,09	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	2 989	598	0	0,02	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2 995	587	0	0,02	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	3 155	-305	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2 995	-248	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,4%	FRQ	-2 264	339	0	0,04	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2 237	330	0	0,03	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,1%	FRQ	-2 249	-464	0	0,04	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2 237	-425	0	0,04	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-2 249	-1 075	0	0,08	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2 237	-1 026	0	0,08	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-2 249	-1 599	0	0,12	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2 237	-1 539	0	0,11	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave S1-S1								AA= PCA					
0%	FRQ	-635	1 193	0	0,08	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-637	1 168	0	0,08	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-635	1 148	0	0,08	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-637	1 124	0	0,08	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-635	1 122	0	0,08	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-637	1 098	0	0,08	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,6%	FRQ	-635	1 115	0	0,08	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-637	1 092	0	0,07	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione

%L _{LT}	Id _{Cmb}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
50,1%	FRQ	-635	1 128	0	0,08	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-637	1 104	0	0,08	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,6%	FRQ	-635	1 161	0	0,08	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-637	1 137	0	0,08	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
74,9%	FRQ	-635	1 215	0	0,08	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-637	1 190	0	0,08	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,4%	FRQ	-635	1 288	0	0,09	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-637	1 263	0	0,09	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
99,9%	FRQ	-635	1 382	0	0,09	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-637	1 356	0	0,09	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave S1-S2								AA= PCA					
0%	FRQ	45	545	0	0,04	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	58	524	0	0,03	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	95	-1 136	0	0,07	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	58	-1 087	0	0,07	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	95	-2 316	0	0,15	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	58	-2 267	0	0,14	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	95	-3 067	0	0,20	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	58	-3 017	0	0,19	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	95	-3 387	0	0,22	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	58	-3 337	0	0,21	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	95	-3 277	0	0,21	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	58	-3 226	0	0,21	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	95	-2 736	0	0,17	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	58	-2 685	0	0,17	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	95	-1 766	0	0,11	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	58	-1 714	0	0,11	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	95	-370	0	0,02	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	58	-318	0	0,02	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave S2-S2				FRC=0,00 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	-5 030	-2 777	0	0,21	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4 961	-2 729	0	0,20	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-5 030	-1 647	0	0,13	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4 961	-1 608	0	0,13	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-5 030	-281	0	0,05	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4 961	-250	0	0,05	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-912	-411	0	0,03	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-940	-364	0	0,03	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-961	189	0	0,02	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-940	180	0	0,02	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-961	1 114	0	0,08	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-940	1 096	0	0,08	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	3 699	908	0	0,04	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3 702	893	0	0,04	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	3 882	2 407	0	0,14	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3 702	2 357	0	0,14	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	3 882	4 222	0	0,26	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3 702	4 109	0	0,25	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terra								Travata: Trave 1-5-9					
Trave: Trave 1-5								AA= PCA					
0%	FRQ	-3 517	-1 550	0	0,09	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3 403	-1 342	0	0,08	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-3 517	-2 950	0	0,15	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3 403	-2 781	0	0,15	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-3 517	-3 886	0	0,20	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3 403	-3 756	0	0,19	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-3 517	-4 359	0	0,22	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3 403	-4 267	0	0,21	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-3 517	-4 368	0	0,22	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3 403	-4 315	0	0,22	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-3 402	-3 954	0	0,20	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3 403	-3 900	0	0,20	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-3 402	-3 094	0	0,16	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3 403	-3 022	0	0,16	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-3 402	-1 769	0	0,10	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3 403	-1 680	0	0,09	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-3 517	226	0	0,03	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3 403	124	0	0,02	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 5-9								AA= PCA					
0%	FRQ	-8 599	-1 403	0	0,11	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-8 261	-1 149	0	0,09	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-8 599	-2 024	0	0,14	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-8 261	-1 893	0	0,13	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-8 599	-1 593	0	0,12	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-8 261	-1 586	0	0,11	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-8 269	-241	0	0,05	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-8 261	-228	0	0,05	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-8 599	2 422	0	0,15	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-8 261	2 182	0	0,14	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-8 599	6 006	0	0,32	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-8 261	5 643	0	0,30	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-8 599	10 641	0	0,52	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-8 261	10 155	0	0,49	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-8 599	16 328	0	0,77	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione

%LLI	IdCmb	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
100%	QPR	-8 261	15 718	0	0,74	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-8 599	23 065	0	1,07	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-8 261	22 332	0	1,04	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terra								Travata: Trave 2-6-S1					
Trave: Trave 2-6								AA= PCA					
0%	FRQ	-1 851	-2 491	0	0,18	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1 785	-2 390	0	0,17	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-1 851	-5 201	0	0,36	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1 785	-5 120	0	0,35	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-1 851	-6 680	0	0,46	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1 785	-6 618	0	0,45	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-1 781	-6 959	0	0,48	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1 785	-6 884	0	0,47	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-1 781	-5 988	0	0,41	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1 785	-5 917	0	0,41	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-1 781	-3 770	0	0,26	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1 785	-3 718	0	0,26	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-1 781	-303	0	0,03	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1 785	-286	0	0,03	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-1 851	4 415	0	0,31	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1 785	4 378	0	0,30	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	-1 781	10 374	0	0,71	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1 785	10 275	0	0,70	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 6-S1								AA= PCA					
0%	FRQ	-3 444	7 436	0	0,52	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3 448	7 339	0	0,51	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-3 444	2 074	0	0,16	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3 448	2 047	0	0,16	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-3 601	-1 826	0	0,14	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3 448	-1 795	0	0,14	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-3 444	-4 249	0	0,31	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3 448	-4 189	0	0,30	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-3 444	-5 209	0	0,37	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3 448	-5 134	0	0,36	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-3 444	-4 702	0	0,34	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3 448	-4 630	0	0,33	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-3 444	-2 728	0	0,20	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3 448	-2 677	0	0,20	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-3 601	808	0	0,08	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3 448	725	0	0,07	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-3 601	5 647	0	0,40	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3 448	5 542	0	0,39	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terra								Travata: Trave 3-7-S2					
Trave: Trave 3-7								AA= PCA					
0%	FRQ	-1 428	-2 455	0	0,17	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1 377	-2 355	0	0,17	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-1 428	-5 132	0	0,35	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1 377	-5 051	0	0,35	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-1 428	-6 576	0	0,45	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1 377	-6 516	0	0,44	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-1 374	-6 822	0	0,47	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1 377	-6 748	0	0,46	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-1 374	-5 817	0	0,40	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1 377	-5 747	0	0,39	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-1 374	-3 564	0	0,25	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1 377	-3 514	0	0,24	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-1 374	-63	0	0,01	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1 377	-49	0	0,01	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-1 428	4 689	0	0,32	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1 377	4 649	0	0,32	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	-1 374	10 683	0	0,72	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1 377	10 579	0	0,72	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 7-S2								AA= PCA					
0%	FRQ	-2 850	7 832	0	0,54	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2 852	7 732	0	0,53	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-2 850	2 266	0	0,17	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2 852	2 238	0	0,17	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-2 972	-1 835	0	0,14	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2 852	-1 807	0	0,14	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-2 850	-4 466	0	0,32	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2 852	-4 403	0	0,31	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-2 850	-5 631	0	0,39	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2 852	-5 551	0	0,39	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-2 850	-5 329	0	0,37	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2 852	-5 250	0	0,37	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-2 850	-3 559	0	0,26	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2 852	-3 500	0	0,25	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-2 850	-322	0	0,04	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2 852	-301	0	0,04	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-2 972	4 402	0	0,31	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2 852	4 313	0	0,31	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terra								Travata: Trave 4-8-12					
Trave: Trave 4-8								AA= PCA					
0%	FRQ	-3 799	-1 497	0	0,09	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione

%L _{LI}	Id _{Cmb}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
12,5%	QPR	-3 661	-1 264	0	0,08	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-3 799	-3 089	0	0,16	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3 661	-2 900	0	0,15	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-3 799	-4 160	0	0,21	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3 661	-4 015	0	0,20	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-3 799	-4 719	0	0,24	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3 661	-4 618	0	0,23	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-3 799	-4 775	0	0,24	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3 661	-4 718	0	0,24	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-3 658	-4 385	0	0,22	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3 661	-4 324	0	0,22	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-3 658	-3 524	0	0,18	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3 661	-3 445	0	0,18	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-3 658	-2 187	0	0,12	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3 661	-2 091	0	0,11	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-3 658	-382	0	0,04	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3 661	-271	0	0,03	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 8-12								AA= PCA					
0%	FRQ	-9 077	-1 386	0	0,11	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-8 689	-1 111	0	0,09	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-9 077	-2 405	0	0,16	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-8 689	-2 262	0	0,15	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-9 077	-2 106	0	0,14	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-8 689	-2 097	0	0,14	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-8 687	-668	0	0,07	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-8 689	-646	0	0,07	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-9 077	2 314	0	0,15	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-8 689	2 056	0	0,14	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-9 077	6 369	0	0,34	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-8 689	5 977	0	0,32	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-9 077	11 610	0	0,56	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-8 689	11 086	0	0,53	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-9 077	18 006	0	0,84	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-8 689	17 348	0	0,81	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-9 077	25 523	0	1,17	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-8 689	24 731	0	1,13	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terra								Travata: Trave S1-10					
Trave: Trave S1-10								AA= PCA					
0%	FRQ	-3 888	9 258	0	0,64	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3 717	9 057	0	0,63	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-3 888	11 866	0	0,82	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3 717	11 510	0	0,79	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-3 888	14 565	0	0,98	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3 717	14 055	0	0,94	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-3 888	17 355	0	1,16	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3 717	16 690	0	1,12	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-3 888	20 236	0	1,35	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3 717	19 416	0	1,29	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-3 888	23 207	0	1,54	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3 717	22 233	0	1,48	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-3 888	26 270	0	1,75	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3 717	25 141	0	1,67	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-3 888	29 423	0	1,95	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3 717	28 140	0	1,87	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-3 888	32 667	0	2,16	2,13	3,898 E-04	379	306	0,119	0,400	3,35	SI
	QPR	-3 717	31 229	0	2,07	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terra								Travata: Trave S2-11					
Trave: Trave S2-11								AA= PCA					
0%	FRQ	-3 100	8 305	0	0,58	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2 971	8 116	0	0,56	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-3 100	11 131	0	0,76	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2 971	10 781	0	0,74	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-3 100	14 047	0	0,94	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2 971	13 537	0	0,91	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-3 100	17 054	0	1,14	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2 971	16 383	0	1,09	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-3 100	20 151	0	1,34	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2 971	19 320	0	1,28	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-3 100	23 338	0	1,55	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2 971	22 347	0	1,48	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-3 100	26 616	0	1,76	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2 971	25 464	0	1,69	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-3 100	29 984	0	1,98	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2 971	28 672	0	1,90	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	-3 100	33 443	0	2,21	2,13	3,9719 E-04	379	306	0,122	0,400	3,29	SI
	QPR	-2 971	31 971	0	2,11	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI

LEGENDA:

%L_{LI} Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
FRC Spostamento massimo (freccia) dell'elemento, valutata in combinazione Caratteristica (RARA).
AA Identificativo dell'aggressività dell'ambiente: [PCA] = "Ordinario"; [MDA] = "Aggressivo"; [MLA] = "Molto aggressivo".
Id_{Cmb} Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
N_{Ed}, M_{Ed,3} Sollecitazioni di progetto.

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione													
%L _{LI}	Id _{Cmb}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
M_{Ed,2}													
σ_{ct,f} Tensione massima di trazione nel calcestruzzo per la fessurazione, calcolata nell'ipotesi di calcestruzzo resistente a trazione. Se tale valore è maggiore di σ _{ct} 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_t 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_{sm} Deformazione unitaria media delle barre di armatura.													
A_e Area efficace del calcestruzzo teso.													
Δ_{sm} Distanza media tra le fessure.													
W_d Valore di calcolo di apertura massima delle fessure.													
W_{amm} Valore ammissibile di apertura delle fessure.													
CS Coefficiente di Sicurezza (=W _d / W _{amm}). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100). [-] = Fessurazioni nulle (W _d = 0).													
Verificato [SI] = W _d ≤ W _{amm} ; [NO] = W _d > W _{amm}													

TRAVI (CA) - VERIFICA DI GERARCHIA DELLE RESISTENZE A TAGLIO (Elevazione)

Travi (CA) - Verifica di gerarchia delle resistenze a taglio																
Id _{Tr}	%L _{LI}	L _{LI}	M _{Rd} (⁺)	M _{Rd} (⁻)	V _{Ed,E} (⁺)	V _{Ed,E} (⁻)	V _{Ed,G+Q}	V _{Ed,G}	γ _{Rd}	V _{Ed,GR} (⁺)	V _{Ed,GR} (⁻)	V _{Ed,EL} (⁺)	V _{Ed,EL} (⁻)	CS ⁽⁺⁾	CS ⁽⁻⁾	Not e
	[%]	[m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]			
Piano Terra										Travata: Trave 1-2-3-4						
Trave 1-2	0%	4,81	121 564	121 564	51 003	51 003	31 558	30 465	1,1	87 661	-25 638	0	0	4,12	14,08	GR
	100%		123 538	123 538	51 003	51 003	-31 557	-30 465		25 639	-87 661	0	0	14,08	4,12	
Trave 2-3	0%	1,94	120 314	120 314	123 936	123 936	4 864	4 821	1,1	141 195	-131 509	0	0	2,55	2,74	GR
	100%		120 696	120 696	123 936	123 936	-4 865	-4 821		131 509	-141 195	0	0	2,74	2,55	
Trave 3-4	0%	4,54	120 385	120 385	53 678	53 678	29 790	28 758	1,1	88 836	-30 288	0	0	4,06	11,91	GR
	100%		123 118	123 118	53 678	53 678	-29 789	-28 758		30 288	-88 836	0	0	11,91	4,06	
Piano Terra										Travata: Trave 5-6-7-8						
Trave 5-6	0%	4,81	86 190	86 190	35 513	35 864	61 474	58 735	1,1	100 538	0	0	0	2,95	-	GR
	100%		84 662	86 351	35 513	35 864	-60 085	-57 415		0	-99 535	0	0	-	2,98	
Trave 6-7	0%	1,95	83 208	83 208	85 344	85 344	4 636	4 548	1,1	98 514	-89 331	0	0	3,00	3,31	GR
	100%		83 231	83 231	85 344	85 344	-4 635	-4 547		89 331	-98 513	0	0	3,31	3,00	
Trave 7-8	0%	4,87	85 664	84 662	35 385	35 179	59 668	57 024	1,1	98 592	0	0	0	3,01	-	GR
	100%		86 582	86 582	35 385	35 179	-60 855	-58 151		0	-99 552	0	0	-	2,98	
Piano Terra										Travata: Trave S1-S1-S1-S2-S2						
Trave S1-S1	0%	0,40	55 337	54 341	260 488	248 440	1 543	1 498	1,1	288 080	-271 787	0	0	1,03	1,09	GR
	100%		61 771	57 351	260 488	248 440	-1 591	-1 541		284 996	-274 875	0	0	1,04	1,07	
Trave S1-S2	0%	1,85	99 000	97 027	110 997	109 931	7 436	7 199	1,1	129 532	-113 724	0	0	2,28	2,60	GR
	100%		106 452	106 452	110 997	109 931	-7 366	-7 136		114 961	-128 290	0	0	2,57	2,30	
Piano Terra										Travata: Trave 1-5-9						
Trave 1-5	0%	2,43	106 780	106 780	90 345	90 345	6 096	6 041	1,1	105 476	-93 338	0	0	3,42	3,86	GR
	100%		113 003	113 003	90 345	90 345	-6 090	-6 036		93 343	-105 469	0	0	3,86	3,42	
Trave 5-9	0%	3,67	105 301	105 301	58 745	66 958	9 173	9 090	1,1	73 792	-64 564	0	0	4,89	5,59	GR
	100%		110 114	140 233	58 745	66 958	-9 172	-9 090		55 529	-82 826	0	0	6,50	4,35	
Piano Terra										Travata: Trave 2-6-S1						
Trave 2-6	0%	2,73	76 236	76 236	56 121	56 121	14 429	13 906	1,1	76 162	-47 828	0	0	3,88	6,18	GR
	100%		77 158	77 158	56 121	56 121	-14 430	-13 906		47 827	-76 163	0	0	6,18	3,88	
Trave 6-S1	0%	2,96	77 820	77 820	52 599	52 599	15 633	15 066	1,1	73 492	-42 793	0	0	4,02	6,90	GR
	100%		78 061	78 061	52 599	52 599	-14 975	-14 446		43 414	-72 835	0	0	6,80	4,06	
Piano Terra										Travata: Trave 3-7-S2						
Trave 3-7	0%	2,73	76 381	76 381	56 136	56 136	14 429	13 906	1,1	76 178	-47 844	0	0	3,88	6,17	GR
	100%		77 053	77 053	56 136	56 136	-14 430	-13 906		47 843	-76 179	0	0	6,17	3,88	
Trave 7-S2	0%	2,96	77 477	77 477	52 337	52 337	15 633	15 066	1,1	73 204	-42 505	0	0	4,03	6,95	GR
	100%		77 628	77 628	52 337	52 337	-14 975	-14 446		43 125	-72 547	0	0	6,85	4,07	
Piano Terra										Travata: Trave 4-8-12						
Trave 4-8	0%	2,42	106 215	117 918	91 397	96 235	6 694	6 607	1,1	107 230	-99 252	0	0	3,37	3,64	GR
	100%		114 832	114 832	91 397	96 235	-6 371	-6 301		94 235	-112 230	0	0	3,83	3,22	
Trave 8-12	0%	3,70	107 100	107 100	58 803	69 456	10 995	10 824	1,1	75 678	-65 578	0	0	4,77	5,50	GR
	100%		110 232	149 604	58 803	69 456	-10 120	-9 992		54 691	-86 521	0	0	6,60	4,17	
Piano Terra										Travata: Trave S1-10						
Trave S1-10	0%	1,10	63 912	63 912	117 656	131 087	2 633	2 583	1,1	132 055	-141 613	0	0	2,24	2,08	GR
	100%		65 831	80 642	117 656	131 087	-2 641	-2 590		126 831	-146 837	0	0	2,33	2,01	
Piano Terra										Travata: Trave S2-11						
Trave S2-11	0%	1,10	66 436	66 436	121 986	135 411	2 623	2 573	1,1	136 807	-146 379	0	0	2,16	2,02	GR
	100%		68 158	82 971	121 986	135 411	-2 623	-2 573		131 611	-151 575	0	0	2,24	1,95	

LEGENDA:

Id _{Tr}	Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
%L _{LI}	Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L _{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
L _{LI}	Lunghezza libera d'inflessione.
M _{Rd}	Momento resistente del beam,

Travi (CA) - Verifica di gerarchia delle resistenze a taglio																
Id _{Tr}	%LLi	L _{Li}	M _{Rd} (⁺)	M _{Rd} (⁻)	V _{Ed,E} (⁺)	V _{Ed,E} (⁻)	V _{Ed,G+Q}	V _{Ed,G}	γ _{Rd}	V _{Ed,GR} (⁺)	V _{Ed,GR} (⁻)	V _{Ed,EL} (⁺)	V _{Ed,EL} (⁻)	CS(⁺)	CS(⁻)	Not e
	[%]	[m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]			
V _{Ed,G+Q}	Taglio di calcolo dovuto ai carichi permanenti e permanenti non strutturali + l'aliquota degli accidentali.															
V _{Ed,G}	Taglio di calcolo dovuto ai carichi permanenti e permanenti non strutturali.															
γ _{Rd}	Coefficiente di sovrarresistenza.															
V _{Ed,GR}	Taglio di calcolo dovuto all'applicazione del criterio di Gerarchia delle resistenze, con riferimento alla direzione positiva e negativa del sisma.															
V _{Ed,EL}	Taglio di calcolo valutato attraverso un'analisi con spettro elastico con q=1.															
CS	Coefficiente di sicurezza, con riferimento alla direzione positiva e negativa del sisma. ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100). Per ulteriori dettagli sulla verifica si rimanda alle tabelle relative alle Verifiche a Taglio.															
Note	GR = verifica eseguita con il taglio derivante dall'applicazione del criterio della Gerarchia delle Resistenze; SE = verifica eseguita con il taglio derivante da un'analisi con spettro elastico con q=1.															

Verifica deformabilità - Verifica snellezza																
Id _{Elm}	%LLi/Nodo	CS	L	h	K	f _{ck}	f _{yk}	A _{s,req}	A _{s,prov}	ρ	ρ'	T	Tmp	λ	λ _{lim}	Verificato
			[cm]	[cm]		[N/mm ²]	[N/mm ²]	[mm ²]	[mm ²]	[%]	[%]					
Piano Terra									Travata: Trave 1-2-3-4							
Trave 1-2	50,0%	3,81	481	60	1,5	24,90	450,00	560	603	0,31	0,31	NO	NO	8,01	30,52	SI
Trave 2-3	50,0%	9,42	194	60	1,5	24,90	450,00	560	603	0,31	0,31	NO	NO	3,24	30,52	SI
Trave 3-4	50,0%	4,04	454	60	1,5	24,90	450,00	560	603	0,31	0,31	NO	NO	7,56	30,52	SI
Piano Terra									Travata: Trave 5-6-7-8							
Trave 5-6	50,0%	3,21	481	50	1,5	24,90	450,00	467	509	0,31	0,31	NO	NO	9,62	30,90	SI
Trave 6-7	50,0%	7,92	195	50	1,5	24,90	450,00	467	509	0,31	0,31	NO	NO	3,90	30,90	SI
Trave 7-8	50,0%	3,17	487	50	1,5	24,90	450,00	467	509	0,31	0,31	NO	NO	9,74	30,90	SI
Piano Terra									Travata: Trave 9-10-11-12							
Trave 9-10	50,0%	4,40	416	60	1,5	24,90	450,00	560	603	0,31	0,31	NO	NO	6,93	30,52	SI
Trave 10-11	50,0%	5,14	356	60	1,5	24,90	450,00	560	603	0,31	0,31	NO	NO	5,94	30,52	SI
Trave 11-12	50,0%	4,14	443	60	1,5	24,90	450,00	560	603	0,31	0,31	NO	NO	7,38	30,52	SI
Piano Terra									Travata: Trave S1-S1-S1-S2-S2							
Trave S1-S1	50,1%	45,87	40	50	1,5	24,90	450,00	467	603	0,31	0,31	NO	NO	0,80	36,63	SI
Trave S1-S2	50,0%	10,87	185	50	1,5	24,90	450,00	467	663	0,31	0,31	NO	NO	3,70	40,25	SI
Piano Terra									Travata: Trave 1-5-9							
Trave 1-5	50,0%	7,53	243	60	1,5	24,90	450,00	560	603	0,31	0,31	NO	NO	4,05	30,52	SI
Trave 5-9	50,0%	4,99	367	60	1,5	24,90	450,00	560	603	0,31	0,31	NO	NO	6,11	30,52	SI
Piano Terra									Travata: Trave 2-6-S1							
Trave 2-6	50,0%	5,65	273	50	1,5	24,90	450,00	467	509	0,31	0,31	NO	NO	5,47	30,90	SI
Trave 6-S1	50,0%	5,21	296	50	1,5	24,90	450,00	467	509	0,31	0,31	NO	NO	5,93	30,90	SI
Piano Terra									Travata: Trave 3-7-S2							
Trave 3-7	50,0%	5,65	273	50	1,5	24,90	450,00	467	509	0,31	0,31	NO	NO	5,47	30,90	SI
Trave 7-S2	50,0%	5,21	296	50	1,5	24,90	450,00	467	509	0,31	0,31	NO	NO	5,93	30,90	SI
Piano Terra									Travata: Trave 4-8-12							
Trave 4-8	50,0%	7,57	242	60	1,5	24,90	450,00	560	603	0,31	0,31	NO	NO	4,03	30,52	SI
Trave 8-12	50,0%	4,96	370	60	1,5	24,90	450,00	560	603	0,31	0,31	NO	NO	6,16	30,52	SI
Piano Terra									Travata: Trave S1-10							
Trave S1-10	50,0%	13,44	110	50	1,5	24,90	450,00	467	509	0,31	0,39	NO	NO	2,21	29,65	SI
Piano Terra									Travata: Trave S2-11							
Trave S2-11	50,0%	13,51	110	50	1,5	24,90	450,00	467	509	0,31	0,38	NO	NO	2,21	29,81	SI

LEGENDA:

Id _{Elm}	Identificativo dell'elemento.
%LLi/Nodo	[%LLI] = Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (LLI), a partire dall'estremo iniziale.
	[Nodo] = rappresenta l'identificativo del nodo strutturale per il quale vengono forniti i valori di 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	Luce di calcolo dell'elemento (coincide con la luce libera di inflessione).
h	Altezza di calcolo dell'elemento.
K	Coefficiente correttivo, funzione dello schema strutturale.
f _{ck}	Resistenza caratteristica cilindrica a compressione del calcestruzzo.
f _{yk}	Tensione caratteristica di snervamento dell'armatura.
A _{s,req}	Area di armatura tesa richiesta allo SLU.
A _{s,prov}	Area di armatura tesa effettivamente presente.
ρ	Rapporto di armatura tesa.
ρ'	Rapporto di armatura compressa.
T	[SI] = sezione a T avente larghezza dell'ala maggiore di tre volte lo spessore dell'anima; [NO] = sezione che non soddisfa il requisito precedente.
Tmp	[SI] = elemento caricato da tramezzi che possono subire danni a causa di inflessione eccessiva; [NO] = elemento NON caricato da tramezzi che possono subire danni a causa di inflessione eccessiva.
λ= L/h	Rapporto di snellezza tra luce L e altezza h dell'elemento.
λ _{lim}	Snellezza limite.
Verificato	[SI] = λ ≤ λ _{lim} - la verifica delle inflessioni si può ritenere implicitamente soddisfatta; [NO] = λ > λ _{lim} - è necessario procedere alla verifica di inflessione mediante calcolo.

Pilastri (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO SLU (Elevazione)																					
Pilastri (CA) - Verifiche pressoflessione deviata allo SLU																					
Lv	N _{Ed}	M _{Ed,X}	M _{Ed,Y}	CS	M _{Rd,X}	M _{Rd,Y}	N _{Ed,max}	N _R	α	R _f	φ _{ve}	φ _{vi}	φ _w	Lato 1			Lato 2				
														L	n _{re g}	n _r	φ	L	n _{re g}	n _r	φ
	[N]	[N·m]	[N·m]		[N·m]	[N·m]	[N]	[N]			[m m]	[m m]	[m m]	[cm]			[m m]	[cm]			[m m]
Pilastrata: Pilastrata 1																					
Piano Terra	-22 795	-115 074	-28 564	1.50[S]	177 740	80 166	126 909	1 650 870	1,66	NO	14	-	8	60	1	3	14	30	1	1	14
Pilastrata: Pilastrata 2																					
Piano Terra	22 728	65 083	40 639	2.07[S]	187	84 802	119 846	1 650 870	1,62	NO	14	-	8	60	1	3	14	30	1	1	14

Pilastri (CA) - Verifiche pressoflessione deviata allo SLU																					
Lv	N _{Ed}	M _{Ed,X}	M _{Ed,Y}	CS	M _{Rd,X}	M _{Rd,Y}	N _{Ed,max}	N _R	α	R _f	φ _{Ve}	φ _{Vi}	φ _w	Lato 1				Lato 2			
	[N]	[N-m]	[N-m]		[N-m]	[N-m]	[N]	[N]			[m]	[m]	[m]	L	n _{reg}	n _f	φ	L	n _{reg}	n _f	φ
					681																
Pilastrata: Pilastrata 3																					
Piano Terra	12 337	-106 789	13 892	2.17[S]	185 525	83 750	117 733	1 650 870	1,63	NO	14	-	8	60	1	3	14	30	1	1	14
Pilastrata: Pilastrata 4																					
Piano Terra	-25 441	118 749	-24 525	1.53[S]	177 138	79 896	128 414	1 650 870	1,67	NO	14	-	8	60	1	3	14	30	1	1	14
Pilastrata: Pilastrata 5																					
Piano Terra	49 646	-159 172	-29 261	1.28[S]	212 821	99 594	108 055	1 650 870	1,57	NO	14	-	8	60	1	4	14	30	1	1	14
Pilastrata: Pilastrata 6																					
Piano Terra	91 481	66 626	52 108	1.68[S]	199 429	91 729	175 666	1 650 870	1,56	NO	14	-	8	60	1	3	14	30	1	1	14
Pilastrata: Pilastrata 7																					
Piano Terra	92 784	-65 173	50 912	1.74[S]	199 651	91 859	173 574	1 650 870	1,56	NO	14	-	8	60	1	3	14	30	1	1	14
Pilastrata: Pilastrata 8																					
Piano Terra	49 918	160 061	-31 567	1.24[S]	212 878	99 618	110 498	1 650 870	1,57	NO	14	-	8	60	1	4	14	30	1	1	14
Pilastrata: Pilastrata 9																					
Piano Terra	29 059	131 341	-24 575	1.45[S]	189 006	85 459	152 611	1 650 870	1,62	NO	14	-	8	60	1	3	14	30	1	1	14
Pilastrata: Pilastrata 10																					
Piano Terra	90 414	62 762	-62 901	1.38[S]	199 265	91 626	244 166	1 650 870	1,56	NO	14	-	8	60	1	3	14	30	1	1	14
Pilastrata: Pilastrata 11																					
Piano Terra	99 151	-68 206	-61 598	1.39[S]	200 713	92 489	253 543	1 650 870	1,56	NO	14	-	8	60	1	3	14	30	1	1	14
Pilastrata: Pilastrata 12																					
Piano Terra (a)	35 492	-129 312	-32 841	1.33[S]	190 109	86 110	153 732	1 650 870	1,61	NO	14	-	8	60	1	3	14	30	1	1	14

LEGENDA:

- Lv

CS

N_{Ed,max}

N_R

α

R_f

N_{Ed},

M_{Ed,Xr}

M_{Ed,Y}

M_{Rd,Xr}

M_{Rd,Y}

φ_{Ve}, φ_{Vi},

φ_{St}

L, n_{reg},

n_f, φ
- Livello o piano di appartenenza dell'elemento strutturale.

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).

Massimo sforzo di compressione.

Sforzo Normale resistente.

Esponente per la valutazione del coefficiente di sicurezza.

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

Sollecitazioni di progetto (N_{Ed} > 0: compressione).

Momento Resistente intorno ad X e Y.

Diametri, rispettivamente, delle barre di acciaio nei vertici esterni e nei vertici interni e delle staffe; [φ_{vi}] = Significativo e valorizzato solo in caso di sezione cava.

Per sezione del pilastro rettangolare e armata simmetricamente, lunghezza, numero di registri, numero di barre e relativo diametro per il lato 1 e 2 della sezione. Se la sezione considerata non è rettangolare e/o simmetricamente armata, tali colonne sono vuote e le informazioni riguardanti l'armatura sono riportate per ciascun lato in apposita casella di testo.

PILASTRI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO SLU (Elevazione)

Pilastri (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione deviata allo SLU																	
Lv	V _{Ed,3}	V _{Ed,2}	N _{Ed}	CS	V _{Rcd}		V _{Rsd,s}		V _{Rd,f}		V _{Rd,j}		V _{Rd,s}	A _{sw}		S _{Asw}	R _f
	[N]	[N]	[N]		X	Y	X	Y	X	Y	X	Y	[N]	[cm²/cm]	[cm²/cm]	[cm]	
Pilastrata: Pilastrata 1																	
Piano Terra	153 159	70 930	27 803	2,40	334 072	367 479	502 898	442 551	0	0	0	0	-	0,228 48	0,091 39	11	NO
Pilastrata: Pilastrata 2																	
Piano Terra	152 285	70 399	48 434	2,43	336 740	370 413	502 898	442 551	0	0	0	0	-	0,228 48	0,091 39	11	NO
Pilastrata: Pilastrata 3																	
Piano Terra	152 025	70 243	45 517	2,43	336 362	369 999	502 898	442 551	0	0	0	0	-	0,228 48	0,091 39	11	NO
Pilastrata: Pilastrata 4																	
Piano Terra	153 347	71 039	27 238	2,40	333 999	367 398	502 898	442 551	0	0	0	0	-	0,228 48	0,091 39	11	NO
Pilastrata: Pilastrata 5																	
Piano Terra	167 347	79 079	57 148	2,22	337 866	371 653	402 319	442 551	0	0	0	0	-	0,182 78	0,091 39	11	NO
Pilastrata: Pilastrata 6																	
Piano Terra	155 034	72 740	97 222	2,43	343 048	377 353	502 898	442 551	0	0	0	0	-	0,228 48	0,091 39	11	NO
Pilastrata: Pilastrata 7																	
Piano Terra	155 110	72 782	97 663	2,43	343 105	377 416	502 898	442 551	0	0	0	0	-	0,228 48	0,091 39	11	NO
Pilastrata: Pilastrata 8																	
Piano Terra	167 628	79 238	58 156	2,22	337 997	371 796	402 319	442 551	0	0	0	0	-	0,182 78	0,091 39	11	NO

Pilastri (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione deviata allo SLU																	
Lv	V _{Ed,3}	V _{Ed,2}	N _{Ed}	CS	V _{Rcd}		V _{Rsd,s}		V _{Rd,f}		V _{Rd,j}		V _{Rd,s}	A _{sw}		S _{ASw}	R _f
	[N]	[N]	[N]		X	Y	X	Y	X	Y	X	Y	[N]	X	Y	[cm]	
					[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm²/cm]	[cm²/cm]	[cm]	
Pilastrata: Pilastrata 9																	
Piano Terra	156 336	72 829	67 602	2,39	339 218	373 140	502 898	442 551	0	0	0	0	-	0,228 48	0,091 39	11	NO
Pilastrata: Pilastrata 10																	
Piano Terra	169 416	80 679	140 558	2,26	348 652	383 517	502 898	442 551	0	0	0	0	-	0,228 48	0,091 39	11	NO
Pilastrata: Pilastrata 11																	
Piano Terra	171 048	81 655	148 537	2,25	349 684	384 652	502 898	442 551	0	0	0	0	-	0,228 48	0,091 39	11	NO
Pilastrata: Pilastrata 12																	
Piano Terra (a)	156 470	72 912	71 116	2,39	339 673	373 640	502 898	442 551	0	0	0	0	-	0,228 48	0,091 39	11	NO

LEGENDA:

- Lv

Livello o piano di appartenenza dell'elemento strutturale.
- V_{Ed,3}

Taglio di progetto in direzione 3.
- V_{Ed,2}

Taglio di progetto in direzione 2.
- N_{Ed}

Sforzo normale sollecitante di progetto
- CS

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

Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
- V_{Rsd,s}

Resistenza a taglio trazione delle staffe.
- V_{Rd,f}

Resistenza a taglio dovuta al rinforzo FRP.
- V_{Rd,j}

Contributo acciaio al Taglio ultimo dovuto all'incamiciatura in acciaio.
- V_{Rd,s}

Resistenza a taglio per scorrimento.
- A_{sw}

Area delle staffe per unità di lunghezza.
- S_{ASw}

Passo massimo staffe da normativa.
- R_f

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

PILASTRI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO SLD (Elevazione)

Pilastri (CA) - Verifiche pressoflessione deviata allo SLD																				
Lv	N _{Ed}	M _{Ed,X}	M _{Ed,Y}	CS	M _{Rd,X}	M _{Rd,Y}	N _{Ed,max}	N _R	α	φ _{Ve}	φ _{Vi}	φ _w	Lato 1				Lato 2			
	[N]	[N·m]	[N·m]		[N·m]	[N·m]	[N]	[N]		[m m]	[m m]	[m m]	[cm]	n _{re g}	n _f	φ [m m]	[cm]	n _{re g}	n _f	φ [m m]
Pilastrata: Pilastrata 1																				
Piano Terra	65 717	11 055	70	20.66[S]	228 433	104 847	109 338	2 476 305	1,00	14	14	8	60	1	3	14	30	1	1	14
Pilastrata: Pilastrata 2																				
Piano Terra	70 388	23 139	78	9.91[S]	229 478	105 328	105 802	2 476 305	1,00	14	14	8	60	1	3	14	30	1	1	14
Pilastrata: Pilastrata 3																				
Piano Terra	75 748	-24 086	46	9.57[S]	230 675	105 878	104 438	2 476 305	1,00	14	14	8	60	1	3	14	30	1	1	14
Pilastrata: Pilastrata 4																				
Piano Terra	54 458	-10 448	54	21.62[S]	225 888	103 683	110 397	2 476 305	1,00	14	14	8	60	1	3	14	30	1	1	14
Pilastrata: Pilastrata 5																				
Piano Terra	96 306	-14 358	-33 110	7.52[S]	260 524	121 987	102 205	2 476 305	1,61	14	14	8	60	1	4	14	30	1	1	14
Pilastrata: Pilastrata 6																				
Piano Terra	166 920	56 482	4 298	9.97[S]	249 103	115 215	160 684	2 476 305	1,59	14	14	8	60	1	3	14	30	1	1	14
Pilastrata: Pilastrata 7																				
Piano Terra	167 635	-57 614	3 918	9.75[S]	249 234	115 287	159 395	2 476 305	1,59	14	14	8	60	1	3	14	30	1	1	14
Pilastrata: Pilastrata 8																				
Piano Terra	98 432	16 889	-33 767	7.17[S]	260 940	122 202	104 279	2 476 305	1,60	14	14	8	60	1	4	14	30	1	1	14
Pilastrata: Pilastrata 9																				
Piano Terra	114 295	21 520	-12 155	20.61[S]	239 188	109 846	138 692	2 476 305	1,62	14	14	8	60	1	3	14	30	1	1	14
Pilastrata: Pilastrata 10																				
Piano Terra	242 866	21 022	-21 947	11.05[S]	263 120	122 855	226 882	2 476 305	1,54	14	14	8	60	1	3	14	30	1	1	14
Pilastrata: Pilastrata 11																				
Piano Terra	256 732	-26 674	-22 751	9.67[S]	265 657	124 233	236 173	2 476 305	1,53	14	14	8	60	1	3	14	30	1	1	14
Pilastrata: Pilastrata 12																				
Piano Terra (a)	120 287	-21 730	-15 623	15.88[S]	240 446	110 476	140 443	2 476 305	1,62	14	14	8	60	1	3	14	30	1	1	14

LEGENDA:

- Lv

Livello o piano di appartenenza dell'elemento strutturale.
- CS

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

Massimo sforzo di compressione.
- N_R

Sforzo Normale resistente.
- α

Esponente per la valutazione del coefficiente di sicurezza.
- N_{Ed,r}

Sollecitazioni di progetto (N_{Ed} > 0: compressione).
- M_{Ed,Xr}
- M_{Ed,Y}
- M_{Rd,Xr}

Momento Resistente intorno ad X e Y.

Pilastri (CA) - Verifiche pressoflessione deviata allo SLD																				
Lv	N _{Ed}	M _{Ed,X}	M _{Ed,Y}	CS	M _{Rd,X}	M _{Rd,Y}	N _{Ed,max}	N _R	α	φ _{Ve}	φ _{Vi}	φ _w	Lato 1			Lato 2				
													L	n _{re} g	n _f	φ	L	n _{re} g	n _f	φ
	[N]	[N·m]	[N·m]		[N·m]	[N·m]	[N]	[N]		[m m]	[m m]	[m m]	[cm]			[m m]	[cm]			[m m]
<div><div>M_{Rd,Y} φ_{Ve} φ_{Vi}, φ_{St} L, n_{re}, n_f, φ</div><div>Diametri, rispettivamente, delle barre di acciaio nei vertici esterni e nei vertici interni e delle staffe; [φ_{Vi}] = Significativo e valorizzato solo in caso di sezione cava. Per sezione del pilastro rettangolare e armata simmetricamente, lunghezza, numero di registri, numero di barre e relativo diametro per il lato 1 e 2 della sezione. Se la sezione considerata non è rettangolare e/o simmetricamente armata, tali colonne sono vuote e le informazioni riguardanti l'armatura sono riportate per ciascun lato in apposita casella di testo.</div></div>																				

PILASTRI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO SLD (Elevazione)

Pilastri (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione deviata allo SLD																
Lv	V _{Ed,3}	V _{Ed,2}	N _{Ed}	CS	V _{Rcd}		V _{Rsd,s}		V _{Rd,f}		V _{Rd,j}		V _{Rd,s}	A _{sw}		S _{Asw}
	[N]	[N]	[N]		X	Y	X	Y	X	Y	X	Y	[N]	X	Y	[cm]
Pilastrata: Pilastrata 1																
Piano Terra	51 421	17 670	27 803	9,72	501 108	551 218	227 204	499 850	0	0	0	0	-	0,22848	0,09139	11
Pilastrata: Pilastrata 2																
Piano Terra	46 564	22 194	48 434	10,24	505 109	555 620	227 204	499 850	0	0	0	0	-	0,22848	0,09139	11
Pilastrata: Pilastrata 3																
Piano Terra	45 477	21 500	45 517	10,57	504 544	554 998	227 204	499 850	0	0	0	0	-	0,22848	0,09139	11
Pilastrata: Pilastrata 4																
Piano Terra	55 744	16 920	27 238	8,97	500 998	551 098	227 204	499 850	0	0	0	0	-	0,22848	0,09139	11
Pilastrata: Pilastrata 5																
Piano Terra	74 186	19 028	57 148	6,74	506 800	557 479	227 204	499 850	0	0	0	0	-	0,18278	0,09139	11
Pilastrata: Pilastrata 6																
Piano Terra	48 655	25 902	97 222	8,77	514 572	566 030	227 204	499 850	0	0	0	0	-	0,22848	0,09139	11
Pilastrata: Pilastrata 7																
Piano Terra	48 595	25 173	97 663	9,03	514 658	566 124	227 204	499 850	0	0	0	0	-	0,22848	0,09139	11
Pilastrata: Pilastrata 8																
Piano Terra	75 420	19 327	58 156	6,63	506 995	557 694	227 204	499 850	0	0	0	0	-	0,18278	0,09139	11
Pilastrata: Pilastrata 9																
Piano Terra	63 152	18 567	67 602	7,92	508 827	559 710	227 204	499 850	0	0	0	0	-	0,22848	0,09139	11
Pilastrata: Pilastrata 10																
Piano Terra	53 328	32 063	140 558	7,09	522 978	575 276	227 204	499 850	0	0	0	0	-	0,22848	0,09139	11
Pilastrata: Pilastrata 11																
Piano Terra	54 446	31 203	148 537	7,28	524 526	576 978	227 204	499 850	0	0	0	0	-	0,22848	0,09139	11
Pilastrata: Pilastrata 12																
Piano Terra (a)	63 467	21 427	71 116	7,88	509 509	560 460	227 204	499 850	0	0	0	0	-	0,22848	0,09139	11

LEGENDA:

Lv	Livello o piano di appartenenza dell'elemento strutturale.
V_{Ed,3}	Taglio di progetto in direzione 3.
V_{Ed,2}	Taglio di progetto in direzione 2.
N_{Ed}	Sforzo normale sollecitante di progetto
CS	Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
V_{Rcd}	Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
V_{Rsd,s}	Resistenza a taglio trazione delle staffe.
V_{Rd,f}	Resistenza a taglio dovuta al rinforzo FRP.
V_{Rd,j}	Contributo acciaio al Taglio ultimo dovuto all'incamiciatura in acciaio.
V_{Rd,s}	Resistenza a taglio per scorrimento.
A_{sw}	Area delle staffe per unità di lunghezza.
S_{Asw}	Passo massimo staffe da normativa.

PILASTRI - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione)

Pilastri - verifiche delle tensioni di esercizio																
Lv Tp _{rnf}	Compressione calcestruzzo Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	IdCmb	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato	IdCmb	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato
		[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]		
Pilastrata: Pilastrata 1																
Piano Terra																
	RAR	1,262	14,94	33 898	2 543	10 331	11.83	SI	RAR	8,884	360,00	32 695	2 964	10 024	40.52	SI
	QPR	1,173	11,21	31 909	2 338	9 593	9.55	SI								
Pilastrata: Pilastrata 2																
Piano Terra																
	RAR	1,221	14,94	57 984	-18 880	-614	12.23	SI	RAR	7,440	360,00	57 984	-18 880	-614	48.38	SI
	QPR	1,143	11,21	54 472	-17 631	-584	9.80	SI								

Pilastri - verifiche delle tensioni di esercizio																	
Lv Tp _{inf}	Compressione calcestruzzo								Trazione acciaio								
	Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio/FRP rinforzo								
	IdCmb	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato	IdCmb	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato	
		[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]			
Pilastrata: Pilastrata 3																	
Piano Terra	RAR	1,111	14,94	54 522	17 297	-412	13.44	SI	RAR	6,573	360,00	54 522	17 297	-412	54.77	SI	
	QPR	1,040	11,21	51 223	16 153	-391	10.77	SI									
Pilastrata: Pilastrata 4																	
Piano Terra	RAR	1,185	14,94	33 431	-3 024	9 302	12.60	SI	RAR	8,280	360,00	32 193	-3 486	9 027	43.48	SI	
	QPR	1,100	11,21	31 457	-2 767	8 632	10.18	SI									
Pilastrata: Pilastrata 5																	
Piano Terra	RAR	4,764	14,94	69 458	10 307	23 489	3.13	SI	RAR	89,89 ₈	360,00	69 458	10 307	23 489	4.00	SI	
	QPR	2,728	11,21	65 126	9 351	21 582	4.10	SI									
Pilastrata: Pilastrata 6																	
Piano Terra	RAR	2,746	14,94	119 393	-40 076	-3 112	5.44	SI	RAR	17,77 ₅	360,00	119 393	-40 076	-3 112	20.25	SI	
	QPR	2,528	11,21	110 792	-36 856	-2 843	4.43	SI									
Pilastrata: Pilastrata 7																	
Piano Terra	RAR	2,760	14,94	119 925	40 894	-2 832	5.41	SI	RAR	17,95 ₀	360,00	119 925	40 894	-2 832	20.05	SI	
	QPR	2,541	11,21	111 282	37 617	-2 583	4.40	SI									
Pilastrata: Pilastrata 8																	
Piano Terra	RAR	5,014	14,94	70 925	-12 114	23 957	2.97	SI	RAR	93,93 ₅	360,00	70 925	-12 114	23 957	3.83	SI	
	QPR	4,592	11,21	66 436	-11 002	22 016	2.43	SI									
Pilastrata: Pilastrata 9																	
Piano Terra	RAR	1,948	14,94	82 775	-15 474	8 701	7.66	SI	RAR	11,33 ₁	360,00	82 775	-15 474	8 701	31.77	SI	
	QPR	1,734	11,21	75 870	-13 163	7 931	6.46	SI									
Pilastrata: Pilastrata 10																	
Piano Terra	RAR	3,060	14,94	175 682	-15 074	15 901	4.88	SI	RAR	11,21 ₈	360,00	175 682	-15 074	15 901	32.09	SI	
	QPR	2,747	11,21	158 420	-14 045	13 987	4.07	SI									
Pilastrata: Pilastrata 11																	
Piano Terra	RAR	3,354	14,94	185 689	19 155	16 483	4.45	SI	RAR	13,43 ₆	360,00	185 689	19 155	16 483	26.79	SI	
	QPR	3,014	11,21	167 457	17 765	14 501	3.71	SI									
Pilastrata: Pilastrata 12																	
Piano Terra	RAR	2,215	14,94	87 159	15 650	11 207	6.74	SI	RAR	13,49 ₅	360,00	87 159	15 650	11 207	26.67	SI	
	QPR	1,966	11,21	79 744	13 190	10 172	5.69	SI									

LEGENDA:

Lv Livello o piano di appartenenza dell'elemento strutturale. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti del pilastro al livello considerato.

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

Id_{Cmb} Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.

σ_{cc} Tensione massima di compressione nel calcestruzzo.

σ_{cd,amm} Tensione ammissibile per la verifica a compressione del calcestruzzo.

N_{Ed}, M_{Ed,3}, M_{Ed,2} Sollecitazioni di progetto.

σ_{at} Tensione massima di trazione nell'acciaio della Trave/Rinforzo o nel FRP.

σ_{td,amm} Tensione ammissibile per la verifica a trazione dell'acciaio.

CS Coefficiente di Sicurezza (= σ_{cd,amm}/σ_{cc} ; σ_{td,amm}/σ_{at}). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100).

Verificato [SI] = σ_{cc} ≤ σ_{cd,amm}; σ_{at} ≤ σ_{td,amm}. [NO] = σ_{cc} > σ_{cd,amm}; σ_{at} > σ_{td,amm}.

PILASTRI - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione)

Pilastri - verifica allo stato limite di fessurazione													
Lv	Id _{Cmb}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificat o
		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
Pilastrata: Pilastrata 1													
Piano Terra				AA= PCA									
-	FRQ	31 787	2 551	9 606	0,88	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	31 909	2 338	9 593	0,87	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 2													
Piano Terra				AA= PCA									
-	FRQ	54 408	-17 629	-672	0,63	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	54 472	-17 631	-584	0,62	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 3													
Piano Terra				AA= PCA									
-	FRQ	51 159	16 146	-478	0,55	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	51 223	16 153	-391	0,55	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 4													
Piano Terra				AA= PCA									

Pilastri - verifica allo stato limite di fessurazione													
Lv	IdCmb	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
-	FRQ	31 317	-3 007	8 645	0,81	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	31 457	-2 767	8 632	0,80	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 5													
Piano Terra				AA= PCA									
-	FRQ	64 981	9 759	21 604	2,14	2,13	1,662 E-04	457	237	0,039	0,400	10,17	SI
-	QPR	65 126	9 351	21 582	2,11	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 6													
Piano Terra				AA= PCA									
-	FRQ	112 364	-37 445	-2 844	1,48	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	110 792	-36 856	-2 843	1,46	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 7													
Piano Terra				AA= PCA									
-	FRQ	112 856	38 215	-2 583	1,49	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	111 282	37 617	-2 583	1,47	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 8													
Piano Terra				AA= PCA									
-	FRQ	66 284	-11 448	22 037	2,25	2,13	7,8561 E-05	130	219	0,017	0,400	23,20	SI
-	QPR	66 436	-11 002	22 016	2,22	2,13	7,8662 E-05	131	220	0,017	0,300	17,31	SI
Pilastrata: Pilastrata 9													
Piano Terra				AA= PCA									
-	FRQ	77 444	-13 829	8 091	1,04	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	75 870	-13 163	7 931	1,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 10													
Piano Terra				AA= PCA									
-	FRQ	162 732	-14 210	14 520	1,26	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	158 420	-14 045	13 987	1,22	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 11													
Piano Terra				AA= PCA									
-	FRQ	172 004	18 012	15 054	1,44	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	167 457	17 765	14 501	1,40	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 12													
Piano Terra				AA= PCA									
-	FRQ	81 468	13 918	10 399	1,25	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	79 744	13 190	10 172	1,20	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI

LEGENDA:

Lv	Livello o piano di appartenenza dell'elemento strutturale. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti del pilastro al livello considerato.
AA	Identificativo dell'aggressività dell'ambiente: [PCA] = "Ordinario"; [MDA] = "Aggressivo"; [MLA] = "Molto aggressivo".
IdCmb	Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
N _{Ed} , M _{Ed,3} , M _{Ed,2}	Sollecitazioni di progetto.
σ _{ct,f}	Tensione massima di trazione nel calcestruzzo per la fessurazione, calcolata nell'ipotesi di calcestruzzo resistente a trazione. Se tale valore è maggiore di σ _t la sezione è soggetta a fessurazione.
σ _t	N.B. I valori negativi indicano una sezione interamente compressa. In tal caso le sollecitazioni forniscono il minimo valore di compressione.
ε _{sm}	Tensione massima di trazione nel calcestruzzo relativa allo stato limite di formazione delle fessure [relazione (4.1.13) del § 4.1.2.2.4 del DM 2018].
A _e	Deformazione unitaria media delle barre di armatura.
Δ _{sm}	Area efficace del calcestruzzo teso.
W _d	Distanza media tra le fessure.
W _{amm}	Valore di calcolo di apertura massima delle fessure.
CS	Valore ammissibile di apertura delle fessure.
Verificato	Coefficiente di Sicurezza (=W _d / W _{amm}). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100). [-] = Fessurazioni nulle (W _d = 0).
	[SI] = W _d ≤ W _{amm} ; [NO] = W _d > W _{amm}

PILASTRI (CA) - VERIFICA DI GERARCHIA DELLE RESISTENZE A TAGLIO (Elevazione)												
Pilastri (CA) - Verifica di gerarchia delle resistenze a taglio												
Lv	%L _{LI}	L _{LI}	Dir	M _{Rd} (⁺)	M _{Rd} (⁻)	γ _{Rd}	V _{Ed,GR} (⁻)	V _{Ed,GR} (⁻)	V _{Ed,EL} (⁺)	V _{Ed,EL} (⁻)	CS	Note
	[%]	[m]		[N·m]	[N·m]		[N]	[N]	[N]	[N]		
Pilastrata: Pilastrata 1												
Piano Terra	0%	2,93	X	95 252	-95 252	1,1	70 930	70 930	0	0	2,79	GR
			Y	205 296	-205 296		153 159	153 159	0	0	2,40	
	100%		X	93 680	-93 680		70 930	70 930	0	0	2,79	
			Y	202 665	-202 665		153 159	153 159	0	0	2,40	
Pilastrata: Pilastrata 2												
Piano Terra	0%	2,93	X	94 548	-94 548	1,1	70 399	70 399	0	0	2,81	GR
			Y	204 130	-204 130		152 285	152 285	0	0	2,43	
	100%		X	92 970	-92 970		70 399	70 399	0	0	2,81	
			Y	201 503	-201 503		152 285	152 285	0	0	2,43	
Pilastrata: Pilastrata 3												
Piano Terra	0%	2,93	X	94 340	-94 340	1,1	70 243	70 243	0	0	2,81	GR
			Y	203 787	-203 787		152 025	152 025	0	0	2,43	
	100%		X	92 762	-92 762		70 243	70 243	0	0	2,81	
			Y	201 152	-201 152		152 025	152 025	0	0	2,43	
Pilastrata: Pilastrata 4												
Piano Terra	0%	2,93	X	95 396	-95 396	1,1	71 039	71 039	0	0	2,78	GR
			Y	205 536	-205 536		153 347	153 347	0	0	2,40	
	100%		X	93 827	-93 827		71 039	71 039	0	0	2,78	
			Y	202 925	-202 925		153 347	153 347	0	0	2,40	
Pilastrata: Pilastrata 5												
Piano Terra	0%	2,93	X	106 339	-106 339	1,1	79 079	79 079	0	0	2,50	GR

Pilastri (CA) - Verifica di gerarchia delle resistenze a taglio												
Lv	%L _{Li}	L _{Li}	Dir	M _{Rd} ⁽⁺⁾	M _{Rd} ⁽⁻⁾	γ _{Rd}	V _{Ed,GR} ⁽⁻⁾	V _{Ed,GR} ⁽⁻⁾	V _{Ed,EL} ⁽⁺⁾	V _{Ed,EL} ⁽⁻⁾	CS	Note
	[%]	[m]		[N-m]	[N-m]		[N]	[N]	[N]	[N]		
	100%		Y	224 650	-224 650		167 347	167 347	0	0	2,22	
			X	104 300	-104 300		79 079	79 079	0	0	2,50	
			Y	221 101	-221 101		167 347	167 347	0	0	2,22	
Pilastrata: Pilastrata 6												
Piano Terra	0%	3,03	X	101 187	-101 187	1,1	72 740	72 740	0	0	2,72	GR
			Y	215 196	-215 196		155 034	155 034	0	0	2,43	
	100%		X	99 179	-99 179		72 740	72 740	0	0	2,72	
			Y	211 851	-211 851		155 034	155 034	0	0	2,43	
Pilastrata: Pilastrata 7												
Piano Terra	0%	3,03	X	101 243	-101 243	1,1	72 782	72 782	0	0	2,71	GR
			Y	215 300	-215 300		155 110	155 110	0	0	2,43	
	100%		X	99 237	-99 237		72 782	72 782	0	0	2,71	
			Y	211 958	-211 958		155 110	155 110	0	0	2,43	
Pilastrata: Pilastrata 8												
Piano Terra	0%	2,93	X	106 546	-106 546	1,1	79 238	79 238	0	0	2,49	GR
			Y	225 025	-225 025		167 628	167 628	0	0	2,22	
	100%		X	104 514	-104 514		79 238	79 238	0	0	2,49	
			Y	221 474	-221 474		167 628	167 628	0	0	2,22	
Pilastrata: Pilastrata 9												
Piano Terra	0%	2,93	X	97 777	-97 777	1,1	72 829	72 829	0	0	2,71	GR
			Y	209 509	-209 509		156 336	156 336	0	0	2,39	
	100%		X	96 212	-96 212		72 829	72 829	0	0	2,71	
			Y	206 912	-206 912		156 336	156 336	0	0	2,39	
Pilastrata: Pilastrata 10												
Piano Terra	0%	2,93	X	108 421	-108 421	1,1	80 679	80 679	0	0	2,45	GR
			Y	227 248	-227 248		169 416	169 416	0	0	2,26	
	100%		X	106 478	-106 478		80 679	80 679	0	0	2,45	
			Y	224 014	-224 014		169 416	169 416	0	0	2,26	
Pilastrata: Pilastrata 11												
Piano Terra	0%	2,93	X	109 714	-109 714	1,1	81 655	81 655	0	0	2,42	GR
			Y	229 415	-229 415		171 048	171 048	0	0	2,25	
	100%		X	107 785	-107 785		81 655	81 655	0	0	2,42	
			Y	226 196	-226 196		171 048	171 048	0	0	2,25	
Pilastrata: Pilastrata 12												
Piano Terra (a)	0%	2,93	X	97 886	-97 886	1,1	72 912	72 912	0	0	2,71	GR
			Y	209 687	-209 687		156 470	156 470	0	0	2,39	
	100%		X	96 324	-96 324		72 912	72 912	0	0	2,71	
			Y	207 093	-207 093		156 470	156 470	0	0	2,39	

- LEGENDA:**
- Lv** Livello o piano di appartenenza dell'elemento strutturale.
- %L_{Li}** Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{Li}), a partire dall'estremo iniziale.
- L_{Li}** Lunghezza libera d'inflessione.
- Dir** Direzione locale della sezione rispetto a cui è eseguita la verifica.
- γ_{Rd}** Coefficiente di sovraresistenza.
- 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).
- Note** GR = verifica eseguita con il taglio derivante dall'applicazione del criterio della Gerarchia delle Resistenze; SE = verifica eseguita con il taglio derivante da un'analisi con spettro elastico con q=1.
- M_{Rd}** Momento resistente del beam, con riferimento alla direzione positiva e negativa del sisma.
- V_{Ed,GR}** Taglio di calcolo dovuto all'applicazione del criterio di Gerarchia delle resistenze.
- V_{Ed,EL}** Taglio di calcolo valutato attraverso un'analisi con spettro elastico con q=1.

DETTAGLI COSTRUTTIVI PER LA DUTTILITÀ - PILASTRI IN PRESENZA DI SISMA (Elevazione)

Dettagli Costruttivi per la Duttilità - Pilastri in Presenza di Sisma										
Lv	V _{sw,c}	V _{nc}	ω wd	α n	α s	V d	ω wd,min	CS	CS _{min}	
	[cm ²]	[cm ²]								
Duttilità di curvatura richiesta allo SLV nelle direzioni X e Y: [μ _{ψ,x} = 18,58; μ _{ψ,y} = 14,14]										
Pilastrata: Pilastrata 1										
Piano Terra	107,07	12747	0,233	0,705	0,673	0,050	0,080	6,017	2,912	
Pilastrata: Pilastrata 2										
Piano Terra	107,07	12747	0,233	0,705	0,673	0,047	0,080	3,539	2,912	
Pilastrata: Pilastrata 3										
Piano Terra	107,07	12747	0,233	0,705	0,673	0,046	0,080	3,676	2,912	
Pilastrata: Pilastrata 4										
Piano Terra	107,07	12747	0,233	0,705	0,673	0,051	0,080	5,779	2,912	
Pilastrata: Pilastrata 5										
Piano Terra	96,31	12747	0,210	0,626	0,673	0,043	0,080	8,453	2,619	
Pilastrata: Pilastrata 6										
Piano Terra	107,07	12747	0,233	0,705	0,673	0,069	0,080	1,780	2,912	
Pilastrata: Pilastrata 7										
Piano Terra	107,07	12747	0,233	0,705	0,673	0,068	0,080	1,814	2,912	
Pilastrata: Pilastrata 8										
Piano Terra	96,31	12747	0,210	0,626	0,673	0,044	0,080	7,621	2,619	
Pilastrata: Pilastrata 9										
Piano Terra	107,07	12747	0,233	0,705	0,673	0,060	0,080	3,788	2,912	
Pilastrata: Pilastrata 10										
Piano Terra	107,07	12747	0,233	0,705	0,673	0,096	0,080	1,106	2,912	
Pilastrata: Pilastrata 11										
Piano Terra	107,07	12747	0,233	0,705	0,673	0,100	0,080	1,051	2,912	
Pilastrata: Pilastrata 12										
Piano Terra	107,07	12747	0,233	0,705	0,673	0,061	0,080	3,706	2,912	

Dettagli Costruttivi per la Duttilità - Pilastri in Presenza di Sisma

Lv	V _{sw,c}	V _{nc}	ω _{wd}	α _n	α _s	V _d	ω _{wd,min}	CS	CS _{min}
	[cm³]	[cm³]							

LEGENDA:

Lv	Livello o piano di appartenenza dell'elemento strutturale.
V_{sw,c}	Volume delle staffe di confinamento
V_{nc}	Volume del nucleo confinato di calcestruzzo
ω_{wd}	Rapporto meccanico dell'armatura di confinamento
α_n	Coefficiente di efficacia del confinamento nel piano della sezione
α_s	Coefficiente di efficacia del confinamento nel piano verticale
V_d	Forza assiale adimensionalizzata di progetto allo SLV
ω_{wd,min}	Minimo rapporto meccanico dell'armatura di confinamento
CS	Coefficiente di sicurezza del rapporto meccanico dell'armatura trasversale di confinamento
CS_{min}	Coefficiente di sicurezza del rapporto meccanico minimo dell'armatura trasversale di confinamento

SOLETTE - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Elevazione)

Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																			
Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]	
Piano Terra			Soletta 10-11																
P	S	00018	74 673	16	0,153 94	0,153 94	2,95	00021	0	0	0,153 94	0,153 94	-	00030	150 994	42 129	0,153 94	0,153 94	5,82
	I		90 375	274	0,076 97	0,076 97	2,86		84 028	383	0,076 97	0,076 97	2,88		0	0	0,076 97	0,076 97	-
S	S		29 864	4 817	0,076 97	0,076 97	12,5 1		1 044	4 874	0,076 97	0,076 97	12,9 3		117 853	17 726	0,076 97	0,076 97	2,91
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
P	S	00032	143 079	42 802	0,153 94	0,153 94	5,59	00051	0	0	0,153 94	0,153 94	-	00052	25 654	51	0,153 94	0,153 94	3,12
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		-4 430	526	0,076 97	0,076 97	3,16		25 654	256	0,076 97	0,076 97	3,09
S	S		129 287	17 653	0,076 97	0,076 97	2,86		37 172	3 808	0,076 97	0,076 97	15,6 3		13 634	2 650	0,076 97	0,076 97	23,33
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		13 634	643	0,076 97	0,076 97	96,14
P	S	00053	0	0	0,153 94	0,153 94	-	00054	0	0	0,153 94	0,153 94	-	00055	0	0	0,153 94	0,153 94	-
	I		5 383	396	0,076 97	0,076 97	3,14		26 084	359	0,076 97	0,076 97	3,07		36 832	279	0,076 97	0,076 97	3,05
S	S		19 272	1 617	0,076 97	0,076 97	37,8 9		41 409	79	0,076 97	0,076 97	NS		36 378	275	0,076 97	0,076 97	NS
	I		15 510	714	0,076 97	0,076 97	86,3 2		41 409	926	0,076 97	0,076 97	63,8 4		34 069	1 228	0,076 97	0,076 97	48,72
P	S	00056	0	0	0,153 94	0,153 94	-	00057	20 691	93	0,153 94	0,153 94	3,14	00058	25 994	676	0,153 94	0,153 94	3,19
	I		-2 216	215	0,076 97	0,076 97	3,19		20 691	127	0,076 97	0,076 97	3,12		0	0	0,076 97	0,076 97	-
S	S		56 636	922	0,076 97	0,076 97	62,5 1		15 030	4 371	0,076 97	0,076 97	14,1 1		18 687	5 454	0,076 97	0,076 97	11,24
	I		57 646	67	0,076 97	0,076 97	NS		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
P	S	00059	32 230	6 078	0,153 94	0,153 94	3,92	00060	56 437	16 791	0,153 94	0,153 94	7,23	00061	13 889	20 957	0,153 94	0,153 94	11,69
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
S	S		25 086	7 415	0,076 97	0,076 97	8,19		84 602	11 284	0,076 97	0,076 97	4,87		69 765	11 896	0,076 97	0,076 97	4,74
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
P	S	00062	-20 253	15 937	0,153 94	0,153 94	7,38	00063	14 700	11 939	0,153 94	0,153 94	5,40	00064	39 155	8 022	0,153 94	0,153 94	4,25
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
S	S		59 744	94	0,076 97	0,076 97	NS		40 991	2 657	0,076 97	0,076 97	22,2 6		15 737	2 988	0,076 97	0,076 97	20,62
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
P	S	00065	-7 056	10 975	0,153 94	0,153 94	5,23	00066	-14 206	13 261	0,153 94	0,153 94	6,05	00067	21 865	13 402	0,153 94	0,153 94	5,86
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
S	S		24 830	2 231	0,076 97	0,076 97	27,2 2		29 541	224	0,076 97	0,076 97	NS		49 011	222	0,076 97	0,076 97	NS
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
P	S	00068	16 243	19 977	0,153 94	0,153 94	10,3 4	00069	77 257	16 519	0,153 94	0,153 94	6,89	00070	26 913	7 024	0,153 94	0,153 94	4,12
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
S	S		84 295	1 117	0,076 97	0,076 97	49,1 8		106 859	11 125	0,076 97	0,076 97	4,74		32 227	7 415	0,076 97	0,076 97	8,09
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
P	S	00071	32 265	427	0,153 94	0,153 94	3,14	00261	9 988	482	0,153 94	0,153 94	3,22	00262	20 704	16 241	0,153 94	0,153 94	7,21

Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																			
Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]	
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
S	S		3 476	5 787	0,076 97	0,076 97	10,8 5		15 367	5 146	0,076 97	0,076 97	11,9 8		92 058	7 640	0,076 97	0,076 97	7,09
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
P	S	00263	13 314	19 976	0,153 94	0,153 94	10,3 8	00264	25 956	473	0,153 94	0,153 94	3,16	00265	14 445	5 910	0,153 94	0,153 94	3,97
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
S	S		94 577	8 368	0,076 97	0,076 97	6,44		14 512	5 038	0,076 97	0,076 97	12,2 5		35 093	5 924	0,076 97	0,076 97	10,08
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
P	S	00266	10 652	9 595	0,153 94	0,153 94	4,76	00267	20 021	236	0,153 94	0,153 94	3,16	00268	1 256	2 515	0,153 94	0,153 94	3,51
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
S	S		33 244	277	0,076 97	0,076 97	NS		19 543	3 324	0,076 97	0,076 97	18,4 2		18 166	185	0,076 97	0,076 97	NS
	I		34 363	878	0,076 97	0,076 97	68,1 1		19 543	911	0,076 97	0,076 97	67,2 3		16 743	937	0,076 97	0,076 97	65,65
P	S	00269	1 345	7 412	0,153 94	0,153 94	4,31	00270	4 430	575	0,153 94	0,153 94	3,25	00271	6 251	3 870	0,153 94	0,153 94	3,68
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
S	S		14 297	24	0,076 97	0,076 97	NS		18 110	1 185	0,076 97	0,076 97	51,8 0		34 923	3 878	0,076 97	0,076 97	15,41
	I		13 196	734	0,076 97	0,076 97	84,2 8		18 110	1 012	0,076 97	0,076 97	60,6 5		34 923	106	0,076 97	0,076 97	NS
Piano Terra			Soletta 11-12																
P	S	00020	0	0	0,153 94	0,153 94	-	00021	0	0	0,153 94	0,153 94	-	00025	212 193	58 814	0,153 94	0,153 94	2,39
	I		60 622	249	0,076 97	0,076 97	2,97		112 988	28	0,076 97	0,076 97	2,81		0	0	0,076 97	0,076 97	-
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		56 183	4 734	0,076 97	0,076 97	12,1 8		-10 552	12 403	0,076 97	0,076 97	5,17
	I		27 500	218	0,076 97	0,076 97	NS		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
P	S	00032	158 892	46 048	0,153 94	0,153 94	4,45	00069	90 450	16 705	0,153 94	0,153 94	6,89	00070	38 567	6 858	0,153 94	0,153 94	4,03
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
S	S		169 494	24 941	0,076 97	0,076 97	1,87		105 226	11 658	0,076 97	0,076 97	4,54		19 322	8 353	0,076 97	0,076 97	7,33
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
P	S	00071	43 366	1 382	0,153 94	0,153 94	3,21	00072	0	0	0,153 94	0,153 94	-	00073	38 510	57	0,153 94	0,153 94	3,08
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		41 163	224	0,076 97	0,076 97	3,04		45 237	481	0,076 97	0,076 97	3,00
S	S		15 694	6 138	0,076 97	0,076 97	10,0 4		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		274 924	1 335	0,076 97	0,076 97	27,1 8		145 161	1 962	0,076 97	0,076 97	24,97
P	S	00074	0	0	0,153 94	0,153 94	-	00075	0	0	0,153 94	0,153 94	-	00076	0	0	0,153 94	0,153 94	-
	I		25 492	204	0,076 97	0,076 97	3,09		14 277	282	0,076 97	0,076 97	3,12		31 914	213	0,076 97	0,076 97	3,07
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		106 799	5 286	0,076 97	0,076 97	9,98		126 929	4 245	0,076 97	0,076 97	11,9 6		114 178	9 550	0,076 97	0,076 97	5,45
P	S	00077	0	0	0,153 94	0,153 94	-	00078	0	0	0,153 94	0,153 94	-	00079	28 999	52	0,153 94	0,153 94	3,11
	I		28 123	552	0,076 97	0,076 97	3,05		12 016	362	0,076 97	0,076 97	3,12		28 999	75	0,076 97	0,076 97	3,09
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		108 718	8 427	0,076 97	0,076 97	6,24		105 611	5 388	0,076 97	0,076 97	9,81		55 287	1 545	0,076 97	0,076 97	37,39
P	S	00080	0	0	0,153 94	0,153 94	-	00081	0	0	0,153 94	0,153 94	-	00082	-18 240	23 673	0,153 94	0,153 94	18,78
	I		12 594	620	0,076 97	0,076 97	3,09		29 883	96	0,076 97	0,076 97	3,09		0	0	0,076 97	0,076 97	-
S	S		29 241	1 997	0,076 97	0,076 97	30,1 9		21 259	4 245	0,076 97	0,076 97	14,3 9		99 549	9 607	0,076 97	0,076 97	5,56
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
P	S	00083	-178	11 542	0,153 94	0,153 94	5,36	00084	-36 758	13 346	0,153 94	0,153 94	6,24	00085	-20 392	9 804	0,153 94	0,153 94	4,98
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
S	S		-48 773	5 515	0,076 97	0,076 97	12,3 1		-115 620	635	0,076 97	0,076 97	NS		0	0	0,076 97	0,076 97	-

Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																				
Dir	Pos	Nodo	N _{Ed} [N]	M _{Ed} [N-m]	A _s [cm²/cm]	A _{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N _{Ed} [N]	M _{Ed} [N-m]	A _s [cm²/cm]	A _{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N _{Ed} [N]	M _{Ed} [N-m]	A _s [cm²/cm]	A _{df} [cm²/cm]	CS	
	I		-48 773	1 592	0,076 97	0,076 97	42,6 4		-115 620	4 099	0,076 97	0,076 97	18,1 3		-130 834	4 682	0,076 97	0,076 97	16,19	
P	S	00086	16 835	10 931	0,153 94	0,153 94	5,08	00087	-42 952	12 346	0,153 94	0,153 94	5,90	00088	-10 727	14 764	0,153 94	0,153 94	6,68	
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		-181 772	5 195	0,076 97	0,076 97	15,5 3		-191 519	4 465	0,076 97	0,076 97	18,2 7		-148 334	4 623	0,076 97	0,076 97	16,76	
P	S	00089	-33 126	20 241	0,153 94	0,153 94	11,3 3	00090	-36 112	31 532	0,153 94	0,153 94	32,7 5	00091	145 469	14 314	0,153 94	0,153 94	5,38	
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
S	S		-141 626	34	0,076 97	0,076 97	NS		-44 218	4 833	0,076 97	0,076 97	13,9 5		71 168	43	0,076 97	0,076 97	NS	
	I		-141 626	3 621	0,076 97	0,076 97	21,2 2		-52 668	200	0,076 97	0,076 97	NS		82 061	85	0,076 97	0,076 97	NS	
P	S	00092	127 437	4 672	0,153 94	0,153 94	3,30	00093	261 117	989	0,153 94	0,153 94	2,40	00272	5 148	540	0,153 94	0,153 94	3,25	
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		261 117	122	0,076 97	0,076 97	2,31		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		80 710	168	0,076 97	0,076 97	NS		-9 533	4 882	0,076 97	0,076 97	13,12	
	I		15 907	1 143	0,076 97	0,076 97	53,8 9		80 710	64	0,076 97	0,076 97	NS		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
P	S	00273	21 876	17 498	0,153 94	0,153 94	8,00	00274	98 992	17 457	0,153 94	0,153 94	7,27	00275	43 343	418	0,153 94	0,153 94	3,10	
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		43 343	108	0,076 97	0,076 97	3,04	
S	S		82 482	9 011	0,076 97	0,076 97	6,12		5 253	2 281	0,076 97	0,076 97	27,4 6		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		-43 989	135	0,076 97	0,076 97	NS		39 645	703	0,076 97	0,076 97	84,33	
P	S	00276	39 305	537	0,153 94	0,153 94	3,13	00277	4 151	4 846	0,153 94	0,153 94	3,84	00278	8 609	7 269	0,153 94	0,153 94	4,25	
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
S	S		5 988	4 959	0,076 97	0,076 97	12,6 2		4 021	1 668	0,076 97	0,076 97	37,6 2		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		4 021	2 458	0,076 97	0,076 97	25,5 3		-74 867	5 319	0,076 97	0,076 97	13,24	
P	S	00279	-1 982	350	0,153 94	0,153 94	3,25	00280	188	2 098	0,153 94	0,153 94	3,45	00281	15 079	6 151	0,153 94	0,153 94	4,01	
	I		-1 982	13	0,076 97	0,076 97	3,21		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		31 041	6 239	0,076 97	0,076 97	9,64		-41 916	6 439	0,076 97	0,076 97	10,4 4		-121 181	5 639	0,076 97	0,076 97	13,28	
P	S	00282	3 037	423	0,153 94	0,153 94	3,24	00283	30	5 863	0,153 94	0,153 94	4,03	00284	17 754	202	0,153 94	0,153 94	3,16	
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		32 645	8 379	0,076 97	0,076 97	7,16		-41 058	4 647	0,076 97	0,076 97	14,4 5		9 034	1 619	0,076 97	0,076 97	38,46	
Piano Terra			Soletta 9-10																	
P	S	00018	86 168	49	0,153 94	0,153 94	2,91	00019	0	0	0,153 94	0,153 94	-	00023	388 690	38 348	0,230 91	0,230 91	4,35	
	I		86 168	431	0,076 97	0,076 97	2,86		39 479	194	0,076 97	0,076 97	3,05		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
S	S		63 269	4 672	0,076 97	0,076 97	12,2 0		0	0	0,076 97	0,076 97	-		-46 377	11 565	0,076 97	0,076 97	5,85	
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		41 060	415	0,076 97	0,076 97	NS		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
P	S	00030	138 057	45 111	0,153 94	0,153 94	4,83	00058	12 548	1 478	0,153 94	0,153 94	3,33	00059	20 702	6 625	0,153 94	0,153 94	4,07	
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
S	S		154 220	23 331	0,076 97	0,076 97	2,06		5 852	5 527	0,076 97	0,076 97	11,3 2		63 151	4 038	0,076 97	0,076 97	14,11	
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
P	S	00060	85 156	16 302	0,153 94	0,153 94	6,71	00094	79 224	112	0,153 94	0,153 94	2,94	00095	0	0	0,153 94	0,153 94	-	
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		82 083	148	0,076 97	0,076 97	2,91		33 165	469	0,076 97	0,076 97	3,04	
S	S		72 640	11 678	0,076 97	0,076 97	4,80		39 122	3 905	0,076 97	0,076 97	15,2 0		17 541	1 877	0,076 97	0,076 97	32,73	
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
P	S	00096	0	0	0,153 94	0,153 94	-	00097	0	0	0,153 94	0,153 94	-	00098	0	0	0,153 94	0,153 94	-	

Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																				
Dir	Pos	Nodo	N _{Ed} [N]	M _{Ed} [N-m]	A _s [cm²/cm]	A _{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N _{Ed} [N]	M _{Ed} [N-m]	A _s [cm²/cm]	A _{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N _{Ed} [N]	M _{Ed} [N-m]	A _s [cm²/cm]	A _{df} [cm²/cm]	CS	
	I	S	11 382	355	0,076 97	0,076 97	3,12		27 073	575	0,076 97	0,076 97	3,05		44 713	219	0,076 97	0,076 97	3,03	
S	S		46 938	146	0,076 97	0,076 97	NS		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		49 974	192	0,076 97	0,076 97	NS		69 688	4 716	0,076 97	0,076 97	11,9 5		98 510	7 599	0,076 97	0,076 97	7,05	
P	S	00099	0	0	0,153 94	0,153 94	-	00100	0	0	0,153 94	0,153 94	-	00101	0	0	0,153 94	0,153 94	-	
	I		22 723	317	0,076 97	0,076 97	3,09		19 614	238	0,076 97	0,076 97	3,11		48 999	719	0,076 97	0,076 97	2,96	
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		132 501	7 691	0,076 97	0,076 97	6,53		94 193	8 049	0,076 97	0,076 97	6,70		121 634	4 669	0,076 97	0,076 97	10,98	
P	S	00102	23 710	63	0,153 94	0,153 94	3,13	00103	0	0	0,153 94	0,153 94	-	00104	280 447	1 479	0,153 94	0,153 94	2,37	
	I		23 710	141	0,076 97	0,076 97	3,11		37 566	256	0,076 97	0,076 97	3,05		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		220 788	3 220	0,076 97	0,076 97	12,9 2		233 745	1 765	0,076 97	0,076 97	22,8 4		70 757	122	0,076 97	0,076 97	NS	
P	S	00105	110 720	5 860	0,153 94	0,153 94	3,54	00106	134 143	14 242	0,153 94	0,153 94	5,43	00107	-41 596	33 430	0,153 94	0,153 94	19,88	
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		-40 970	5 229	0,076 97	0,076 97	12,84	
	I		18 908	812	0,076 97	0,076 97	75,5 0		81 918	41	0,076 97	0,076 97	NS		-40 970	101	0,076 97	0,076 97	NS	
P	S	00108	40 593	19 470	0,153 94	0,153 94	9,49	00109	4 588	10 175	0,153 94	0,153 94	4,94	00110	-21 820	11 833	0,153 94	0,153 94	5,59	
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
S	S		-80 554	96	0,076 97	0,076 97	NS		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		-80 554	2 528	0,076 97	0,076 97	28,0 7		-142 472	4 242	0,076 97	0,076 97	18,1 3		-177 494	4 120	0,076 97	0,076 97	19,48	
P	S	00111	-28 206	11 630	0,153 94	0,153 94	5,56	00112	1 998	11 345	0,153 94	0,153 94	5,29	00113	3 899	11 151	0,153 94	0,153 94	5,22	
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		-156 080	4 332	0,076 97	0,076 97	18,0 5		-141 771	4 427	0,076 97	0,076 97	17,3 6		-62 850	3 894	0,076 97	0,076 97	17,78	
P	S	00114	-37 237	15 925	0,153 94	0,153 94	7,51	00115	-35 334	23 774	0,153 94	0,153 94	19,6 3	00285	33 976	127	0,153 94	0,153 94	3,10	
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		31 538	54	0,076 97	0,076 97	3,09	
S	S		-29 346	3 654	0,076 97	0,076 97	18,0 6		65 511	9 127	0,076 97	0,076 97	6,22		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		-29 346	2 383	0,076 97	0,076 97	27,6 9		0	0	0,076 97	0,076 97	-		33 226	1 039	0,076 97	0,076 97	57,66	
P	S	00286	112 908	17 430	0,153 94	0,153 94	7,13	00287	58 268	18 999	0,153 94	0,153 94	8,85	00288	12 619	491	0,153 94	0,153 94	3,21	
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		10 771	177	0,076 97	0,076 97	3,15	
S	S		37 193	2 435	0,076 97	0,076 97	24,4 5		112 905	7 142	0,076 97	0,076 97	7,30		21 167	4 487	0,076 97	0,076 97	13,61	
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
P	S	00289	29 188	10 958	0,153 94	0,153 94	5,01	00290	20 107	321	0,153 94	0,153 94	3,17	00291	67	3 568	0,153 94	0,153 94	3,66	
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
S	S		-57 289	1 013	0,076 97	0,076 97	67,8 2		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		-57 289	2 160	0,076 97	0,076 97	31,8 1		25 830	2 426	0,076 97	0,076 97	24,9 9		-27 630	4 941	0,076 97	0,076 97	13,32	
P	S	00292	3 415	7 198	0,153 94	0,153 94	4,26	00293	1 435	311	0,153 94	0,153 94	3,23	00294	-1 497	2 351	0,153 94	0,153 94	3,49	
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		-113 238	5 325	0,076 97	0,076 97	13,9 2		31 172	8 203	0,076 97	0,076 97	7,33		-25 570	5 588	0,076 97	0,076 97	11,74	
P	S	00295	-2 902	10 882	0,153 94	0,153 94	5,18	00296	4 367	614	0,153 94	0,153 94	3,26	00297	4 204	7 156	0,153 94	0,153 94	4,25	
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
S	S		-20 009	2 163	0,076 97	0,076 97	30,0 9		12 397	399	0,076 97	0,076 97	NS		20 791	5 525	0,076 97	0,076 97	11,06	
	I		-20	2 903	0,076	0,076	22,4		12 397	2 539	0,076	0,076	24,3		0	0	0,076	0,076	-	

Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]	
			009		97	97	2				97	97	9				97	97	

LEGENDA:

Dir Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).

Pos Posizione [S] = superiore - [I] = inferiore.

A_s Area delle armature esecutive per unità di lunghezza.

A_{df} Armatura disponibile per la flessione

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

N_{Ed}, M_{Ed} Sollecitazioni di progetto (N_{Ed} < 0: compressione).

VERIFICHE A TAGLIO FUORI PIANO ALLO SLU (Elevazione)

Solette - Taglio fuori piano allo SLU

IdNd	Dir	V _{Ed}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	Ctgθ	A _{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
Piano Terra		Soletta 10-11						
00018	P	3 095	50,78	157 174	0	0	0,00	0,00000
	S	3 095	43,20	133 695	0	0	0,00	0,00000
00021	P	2 632	59,97	157 829	0	0	0,00	0,00000
	S	2 149	64,44	138 488	0	0	0,00	0,00000
00030	P	71 740	2,13	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	2 564	52,14	133 695	0	0	0,00	0,00000
00032	P	73 220	2,09	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	7 392	18,09	133 695	0	0	0,00	0,00000
00051	P	5 592	27,99	156 498	0	0	0,00	0,00000
	S	1 333	NS	133 695	0	0	0,00	0,00000
00052	P	3 215	47,60	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	4 527	29,53	133 695	0	0	0,00	0,00000
00053	P	3 208	47,71	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	3 845	34,77	133 695	0	0	0,00	0,00000
00054	P	1 716	89,19	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	4 922	27,16	133 695	0	0	0,00	0,00000
00055	P	2 466	62,06	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	5 274	25,35	133 695	0	0	0,00	0,00000
00056	P	3 324	46,04	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	3 482	38,40	133 695	0	0	0,00	0,00000
00057	P	3 115	49,77	155 041	0	0	0,00	0,00000
	S	3 428	39,00	133 695	0	0	0,00	0,00000
00058	P	7 934	19,30	153 090	0	0	0,00	0,00000
	S	5 417	24,69	133 735	0	0	0,00	0,00000
00059	P	20 148	7,60	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	6 106	21,90	133 695	0	0	0,00	0,00000
00060	P	36 723	4,17	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	16 522	8,09	133 695	0	0	0,00	0,00000
00061	P	10 815	14,15	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	24 679	5,42	133 695	0	0	0,00	0,00000
00062	P	14 699	10,41	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	43 089	3,10	133 695	0	0	0,00	0,00000
00063	P	9 060	16,89	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	29 498	4,53	133 695	0	0	0,00	0,00000
00064	P	9 368	16,34	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	21 837	6,12	133 695	0	0	0,00	0,00000
00065	P	9 185	16,66	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	24 686	5,42	133 695	0	0	0,00	0,00000
00066	P	11 100	13,79	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	19 868	6,73	133 695	0	0	0,00	0,00000
00067	P	9 167	16,69	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	19 743	6,77	133 695	0	0	0,00	0,00000
00068	P	6 537	23,41	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	18 951	7,05	133 695	0	0	0,00	0,00000
00069	P	51 876	2,95	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	38 348	3,49	133 695	0	0	0,00	0,00000
00070	P	17 446	8,77	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	8 112	16,48	133 695	0	0	0,00	0,00000
00071	P	9 114	16,92	154 200	0	0	0,00	0,00000
	S	2 268	59,09	134 008	0	0	0,00	0,00000
00261	P	5 354	28,66	153 465	0	0	0,00	0,00000
	S	3 591	37,31	133 998	0	0	0,00	0,00000
00262	P	25 655	5,97	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	18 768	7,12	133 695	0	0	0,00	0,00000
00263	P	20 708	7,39	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	21 615	6,19	133 695	0	0	0,00	0,00000
00264	P	5 263	29,08	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	2 426	55,11	133 695	0	0	0,00	0,00000
00265	P	15 059	10,16	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	4 095	32,65	133 695	0	0	0,00	0,00000
00266	P	14 138	10,82	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	11 190	11,95	133 695	0	0	0,00	0,00000
00267	P	6 186	24,74	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	3 419	39,10	133 695	0	0	0,00	0,00000
00268	P	6 246	24,50	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	2 595	51,52	133 695	0	0	0,00	0,00000
00269	P	9 605	15,93	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	5 103	26,20	133 695	0	0	0,00	0,00000
00270	P	4 541	33,70	153 043	0	0	0,00	0,00000

Solette - Taglio fuori piano allo SLU

IdNd	Dir	V _{Ed}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	Ctg ^o	A _{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
00271	S	2 065	64,74	133 695	0	0	0,00	0,00000
	P	10 852	14,10	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	6 336	21,10	133 695	0	0	0,00	0,00000
Piano Terra		Soletta 11-12						
00020	P	3 860	39,65	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	2 065	64,74	133 695	0	0	0,00	0,00000
00021	P	4 505	35,31	159 091	0	0	0,00	0,00000
	S	2 519	53,07	133 695	0	0	0,00	0,00000
00025	P	95 443	1,87	178 648	0	0	0,00	0,00000
	S	21 228	6,37	135 278	0	0	0,00	0,00000
00032	P	73 938	2,07	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	9 544	14,01	133 695	0	0	0,00	0,00000
00069	P	60 990	2,51	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	20 718	6,45	133 695	0	0	0,00	0,00000
00070	P	21 895	6,99	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	10 652	12,55	133 695	0	0	0,00	0,00000
00071	P	8 588	17,85	153 321	0	0	0,00	0,00000
	S	5 041	26,52	133 695	0	0	0,00	0,00000
00072	P	2 738	55,90	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	396	NS	133 695	0	0	0,00	0,00000
00073	P	4 900	31,23	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	2 725	49,06	133 695	0	0	0,00	0,00000
00074	P	4 239	36,10	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	4 750	28,15	133 695	0	0	0,00	0,00000
00075	P	3 387	45,19	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	3 372	39,65	133 695	0	0	0,00	0,00000
00076	P	755	NS	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	2 331	57,36	133 695	0	0	0,00	0,00000
00077	P	1 365	NS	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	4 518	29,59	133 695	0	0	0,00	0,00000
00078	P	3 289	46,53	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	8 231	16,24	133 695	0	0	0,00	0,00000
00079	P	4 452	34,38	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	9 674	13,82	133 695	0	0	0,00	0,00000
00080	P	6 705	22,93	153 765	0	0	0,00	0,00000
	S	6 107	22,01	134 423	0	0	0,00	0,00000
00081	P	4 132	38,39	158 639	0	0	0,00	0,00000
	S	3 176	42,10	133 695	0	0	0,00	0,00000
00082	P	8 488	18,03	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	33 319	4,01	133 695	0	0	0,00	0,00000
00083	P	7 548	21,25	160 359	0	0	0,00	0,00000
	S	41 699	3,38	141 011	0	0	0,00	0,00000
00084	P	5 198	33,40	173 604	0	0	0,00	0,00000
	S	46 567	3,24	151 038	0	0	0,00	0,00000
00085	P	8 268	22,04	182 208	0	0	0,00	0,00000
	S	30 792	4,98	153 321	0	0	0,00	0,00000
00086	P	8 164	22,09	180 309	0	0	0,00	0,00000
	S	23 014	6,99	160 961	0	0	0,00	0,00000
00087	P	3 773	48,28	182 170	0	0	0,00	0,00000
	S	28 075	5,80	162 823	0	0	0,00	0,00000
00088	P	12 465	14,98	186 680	0	0	0,00	0,00000
	S	15 004	10,44	156 677	0	0	0,00	0,00000
00089	P	14 914	12,47	185 976	0	0	0,00	0,00000
	S	19 410	8,03	155 785	0	0	0,00	0,00000
00090	P	12 008	13,96	167 606	0	0	0,00	0,00000
	S	8 988	15,56	139 875	0	0	0,00	0,00000
00091	P	64 321	2,38	153 225	0	0	0,00	0,00000
	S	17 303	7,74	133 877	0	0	0,00	0,00000
00092	P	17 560	8,72	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	7 166	18,66	133 695	0	0	0,00	0,00000
00093	P	6 989	21,91	153 114	0	0	0,00	0,00000
	S	1 753	76,30	133 762	0	0	0,00	0,00000
00272	P	4 748	32,90	156 224	0	0	0,00	0,00000
	S	2 243	60,51	135 730	0	0	0,00	0,00000
00273	P	27 534	5,56	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	16 185	8,26	133 695	0	0	0,00	0,00000
00274	P	30 803	5,35	164 804	0	0	0,00	0,00000
	S	14 964	9,72	145 461	0	0	0,00	0,00000
00275	P	2 100	72,88	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	411	NS	133 695	0	0	0,00	0,00000
00276	P	9 634	15,89	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	5 859	22,82	133 695	0	0	0,00	0,00000
00277	P	10 613	14,42	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	9 762	13,70	133 695	0	0	0,00	0,00000
00278	P	10 151	16,72	169 756	0	0	0,00	0,00000
	S	12 187	12,41	151 249	0	0	0,00	0,00000
00279	P	4 304	35,56	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	4 487	29,80	133 695	0	0	0,00	0,00000
00280	P	5 806	28,15	163 438	0	0	0,00	0,00000
	S	746	NS	140 376	0	0	0,00	0,00000
00281	P	10 897	16,60	180 854	0	0	0,00	0,00000
	S	6 546	24,67	161 506	0	0	0,00	0,00000
00282	P	4 995	30,64	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	2 001	66,81	133 695	0	0	0,00	0,00000
00283	P	10 592	15,32	162 283	0	0	0,00	0,00000
	S	10 099	14,19	143 347	0	0	0,00	0,00000

Solette - Taglio fuori piano allo SLU

IdNd	Dir	V _{Ed}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	Ctg°	A _{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
00284	P	9 141	16,74	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	1 639	81,57	133 695	0	0	0,00	0,00000
Piano Terra		Soletta 9-10						
00018	P	4 506	35,11	158 215	0	0	0,00	0,00000
	S	2 362	56,60	133 695	0	0	0,00	0,00000
00019	P	5 201	29,43	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	4 450	30,04	133 695	0	0	0,00	0,00000
00023	P	90 336	2,22	200 865	0	0	0,00	0,00000
	S	11 745	13,72	161 157	0	0	0,00	0,00000
00030	P	73 058	2,09	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	12 390	10,79	133 695	0	0	0,00	0,00000
00058	P	8 229	18,75	154 257	0	0	0,00	0,00000
	S	1 772	75,45	133 695	0	0	0,00	0,00000
00059	P	17 815	8,59	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	2 509	53,29	133 695	0	0	0,00	0,00000
00060	P	37 184	4,12	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	10 030	13,33	133 695	0	0	0,00	0,00000
00094	P	1 255	NS	158 423	0	0	0,00	0,00000
	S	3 381	41,19	139 273	0	0	0,00	0,00000
00095	P	5 021	30,49	153 100	0	0	0,00	0,00000
	S	6 443	20,76	133 777	0	0	0,00	0,00000
00096	P	4 548	33,65	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	7 815	17,11	133 695	0	0	0,00	0,00000
00097	P	2 409	63,53	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	5 356	24,96	133 695	0	0	0,00	0,00000
00098	P	1 622	94,35	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	3 827	34,93	133 695	0	0	0,00	0,00000
00099	P	1 989	76,94	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	3 288	40,66	133 695	0	0	0,00	0,00000
00100	P	2 380	64,30	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	4 268	31,33	133 695	0	0	0,00	0,00000
00101	P	3 495	43,79	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	3 504	38,16	133 695	0	0	0,00	0,00000
00102	P	1 829	83,68	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	4 404	30,36	133 695	0	0	0,00	0,00000
00103	P	3 164	48,37	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	1 516	88,19	133 695	0	0	0,00	0,00000
00104	P	9 142	16,74	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	2 620	51,03	133 695	0	0	0,00	0,00000
00105	P	23 959	6,39	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	13 876	9,64	133 695	0	0	0,00	0,00000
00106	P	64 397	2,38	153 510	0	0	0,00	0,00000
	S	24 365	5,49	133 695	0	0	0,00	0,00000
00107	P	22 382	7,41	165 741	0	0	0,00	0,00000
	S	14 971	9,34	139 841	0	0	0,00	0,00000
00108	P	4 799	35,57	170 699	0	0	0,00	0,00000
	S	19 600	7,44	145 779	0	0	0,00	0,00000
00109	P	15 883	11,66	185 198	0	0	0,00	0,00000
	S	14 940	10,38	155 066	0	0	0,00	0,00000
00110	P	19 180	10,16	194 843	0	0	0,00	0,00000
	S	14 860	10,94	162 574	0	0	0,00	0,00000
00111	P	7 455	23,67	176 455	0	0	0,00	0,00000
	S	20 114	7,80	156 982	0	0	0,00	0,00000
00112	P	9 200	18,95	174 309	0	0	0,00	0,00000
	S	19 089	8,10	154 681	0	0	0,00	0,00000
00113	P	10 779	15,64	168 545	0	0	0,00	0,00000
	S	33 509	4,45	149 198	0	0	0,00	0,00000
00114	P	11 566	13,82	159 892	0	0	0,00	0,00000
	S	51 147	2,76	141 115	0	0	0,00	0,00000
00115	P	10 706	14,30	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	36 287	3,68	133 695	0	0	0,00	0,00000
00285	P	2 511	60,95	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	1 632	81,92	133 695	0	0	0,00	0,00000
00286	P	39 660	4,07	161 232	0	0	0,00	0,00000
	S	17 064	7,83	133 695	0	0	0,00	0,00000
00287	P	38 186	4,01	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	30 746	4,35	133 695	0	0	0,00	0,00000
00288	P	7 081	21,93	155 320	0	0	0,00	0,00000
	S	1 595	85,25	135 976	0	0	0,00	0,00000
00289	P	22 549	7,43	167 585	0	0	0,00	0,00000
	S	18 001	8,26	148 766	0	0	0,00	0,00000
00290	P	7 550	20,27	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	2 793	47,87	133 695	0	0	0,00	0,00000
00291	P	7 665	21,00	160 994	0	0	0,00	0,00000
	S	5 719	24,83	142 028	0	0	0,00	0,00000
00292	P	9 381	18,96	177 864	0	0	0,00	0,00000
	S	3 541	42,53	150 600	0	0	0,00	0,00000
00293	P	4 206	36,39	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	630	NS	133 695	0	0	0,00	0,00000
00294	P	6 384	25,02	159 700	0	0	0,00	0,00000
	S	4 002	35,16	140 697	0	0	0,00	0,00000
00295	P	12 449	12,66	157 600	0	0	0,00	0,00000
	S	20 739	6,68	138 587	0	0	0,00	0,00000
00296	P	6 051	25,29	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	5 720	23,37	133 695	0	0	0,00	0,00000
00297	P	15 648	9,78	153 043	0	0	0,00	0,00000

Solette - Taglio fuori piano allo SLU								
Id _{Nd}	Dir	V _{Ed} [N]	CS	V _{Rcd} [N]	V _{Rsd,s} [N]	N _{Ed} [N]	Ctg Θ	A _{sw} [cm ² /cm]
	S	6 482	20,63	133 695	0	0	0,00	0,00000

LEGENDA:

Id_{Nd}	Identificativo del nodo.
Dir	Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).
V_{Ed}	Taglio di progetto
CS	Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS \geq 100; [VNR] = Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
V_{Rcd}	Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
V_{Rsd,s}	Resistenza a taglio trazione delle cuciture verticali
N_{Ed}	Sforzo normale di progetto.
CtgΘ	Cotangente dell'angolo Θ utilizzata nella verifica.
A_{sw}	Area delle armature a taglio.

SOLETTE - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Elevazione)

Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLD																
Dir	Po s	Nod o	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nod o	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nod o	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS
			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	
Piano Terra																
Soletta 10-11																
P	S	0001 8	0	0	0,15394	-	0002 1	0	0	0,15394	-	0003 0	151 775	29 560	0,15394	25,22
	I		94 843	181	0,07697	2,95		89 773	360	0,07697	2,95		0	0	0,07697	-
S	S		41 915	4 062	0,07697	17,2 8		2 529	4 803	0,07697	15,4 2		85 322	13 782	0,07697	4,78
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	0003 2	122 709	30 408	0,15394	33,7 8	0005 1	0	0	0,15394	-	0005 2	25 259	102	0,15394	3,18
	I		0	0	0,07697	-		-1 877	514	0,07697	3,20		25 259	307	0,07697	3,14
S	S		87 954	14 852	0,07697	4,42		38 063	4 026	0,07697	17,5 3		9 117	2 404	0,07697	30,54
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		9 117	396	0,07697	NS
P	S	0005 3	0	0	0,15394	-	0005 4	0	0	0,15394	-	0005 5	0	0	0,15394	-
	I		6 698	353	0,07697	3,19		27 478	439	0,07697	3,12		37 664	178	0,07697	3,12
S	S		14 850	238	0,07697	NS		0	0	0,07697	-		31 648	659	0,07697	NS
	I		14 190	369	0,07697	NS		41 654	78	0,07697	NS		31 648	702	0,07697	NS
P	S	0005 6	0	0	0,15394	-	0005 7	22 472	122	0,15394	3,19	0005 8	27 107	1 424	0,15394	3,31
	I		3 902	244	0,07697	3,21		22 472	156	0,07697	3,16		0	0	0,07697	-
S	S		54 496	2 411	0,07697	28,6 0		12 481	3 464	0,07697	21,1 0		13 992	4 699	0,07697	15,52
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	0005 9	31 304	4 481	0,15394	3,64	0006 0	45 581	12 041	0,15394	4,88	0006 1	-38 843	18 340	0,15394	7,52
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		19 536	5 611	0,07697	12,9 0		75 886	8 363	0,07697	7,99		51 872	9 014	0,07697	7,68
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	0006 2	2 767	11 950	0,15394	5,06	0006 3	21 012	8 506	0,15394	4,28	0006 4	17 163	7 052	0,15394	4,06
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		76 042	5 655	0,07697	11,8 2		57 182	3 745	0,07697	18,3 4		26 766	4 000	0,07697	17,92
	I		0	0	0,07697	-		57 182	273	0,07697	NS		26 766	937	0,07697	76,50
P	S	0006 5	2 691	7 498	0,15394	4,18	0006 6	6 021	10 130	0,15394	4,64	0006 7	19 105	12 350	0,15394	5,08
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		33 323	4 527	0,07697	15,6 9		49 631	5 305	0,07697	13,0 9		71 447	7 623	0,07697	8,82
	I		33 323	1 636	0,07697	43,4 2		49 631	1 357	0,07697	51,1 6		0	0	0,07697	-
P	S	0006 8	19 479	18 436	0,15394	7,17	0006 9	56 153	11 804	0,15394	4,78	0007 0	19 307	5 256	0,15394	3,79
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		93 999	9 318	0,07697	6,98		70 906	8 014	0,07697	8,40		25 856	6 080	0,07697	11,80
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	0007 1	31 107	942	0,15394	3,24	0026 1	10 071	428	0,15394	3,26	0026 2	-2 885	14 713	0,15394	5,85
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		3 205	5 322	0,07697	13,9 0		12 992	4 204	0,07697	17,3 7		88 296	6 476	0,07697	10,13
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	0026 3	28 189	14 755	0,15394	5,69	0026 4	27 225	421	0,15394	3,20	0026 5	12 767	4 429	0,15394	3,70
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		84 633	7 113	0,07697	9,27		15 495	4 452	0,07697	16,3 5		33 241	5 157	0,07697	13,78
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	0026 6	14 960	7 180	0,15394	4,08	0026 7	18 128	302	0,15394	3,22	0026 8	-2 817	2 425	0,15394	3,51
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		41 435	2 950	0,07697	23,8 1		14 239	2 343	0,07697	31,1 2		13 465	59	0,07697	NS

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS
			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		13 465	675	0,07697	NS
P	S	0026 9	18 286	5 432	0,15394	3,82	0027 0	4 397	537	0,15394	3,29	0027 1	7 991	3 731	0,15394	3,63
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		19 563	1 445	0,07697	50,0 9		18 394	267	0,07697	NS		26 418	3 713	0,07697	19,31
	I		19 563	748	0,07697	96,7 7		17 880	708	0,07697	NS		0	0	0,07697	-
Piano Terra			Soletta 11-12													
P	S	0002 0	0	0	0,15394	-	0002 1	0	0	0,15394	-	0002 5	327 082	39 643	0,15394	11,78
	I		64 739	436	0,07697	3,01		121 065	314	0,07697	2,86		0	0	0,07697	-
S	S		0	0	0,07697	-		61 159	4 387	0,07697	15,5 7		-47 385	9 115	0,07697	8,66
	I		28 419	239	0,07697	NS		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	0003 2	157 519	32 271	0,15394	94,6 0	0006 9	74 519	12 046	0,15394	4,74	0007 0	40 139	5 399	0,15394	3,73
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		132 373	17 262	0,07697	3,55		86 248	9 016	0,07697	7,30		20 348	6 476	0,07697	11,17
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	0007 1	45 958	1 312	0,15394	3,24	0007 2	0	0	0,15394	-	0007 3	0	0	0,15394	-
	I		0	0	0,07697	-		44 166	234	0,07697	3,09		47 596	463	0,07697	3,06
S	S		16 142	5 741	0,07697	12,6 7		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
	I		0	0	0,07697	-		294 187	1 243	0,07697	36,4 1		155 568	3 111	0,07697	18,95
P	S	0007 4	0	0	0,15394	-	0007 5	0	0	0,15394	-	0007 6	0	0	0,15394	-
	I		24 235	348	0,07697	3,14		14 556	355	0,07697	3,17		32 966	391	0,07697	3,11
S	S		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
	I		109 019	5 129	0,07697	12,3 9		128 259	5 669	0,07697	10,8 8		118 295	6 558	0,07697	9,55
P	S	0007 7	0	0	0,15394	-	0007 8	0	0	0,15394	-	0007 9	30 763	131	0,15394	3,17
	I		26 441	734	0,07697	3,10		12 696	369	0,07697	3,17		30 763	154	0,07697	3,14
S	S		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
	I		72 704	6 065	0,07697	11,0 7		88 493	4 116	0,07697	15,9 4		55 513	2 285	0,07697	30,13
P	S	0008 0	0	0	0,15394	-	0008 1	0	0	0,15394	-	0008 2	16 222	15 832	0,15394	6,11
	I		11 377	828	0,07697	3,13		32 038	221	0,07697	3,13		0	0	0,07697	-
S	S		30 344	1 677	0,07697	42,5 3		21 936	3 989	0,07697	18,0 9		81 295	7 057	0,07697	9,39
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	0008 3	-9 427	10 792	0,15394	4,85	0008 4	-6 205	8 961	0,15394	4,47	0008 5	-6 706	6 549	0,15394	4,07
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		-46 982	3 726	0,07697	21,1 8		-110 442	315	0,07697	NS		0	0	0,07697	-
	I		-53 327	79	0,07697	NS		-110 442	3 779	0,07697	22,5 3		-122 234	5 422	0,07697	15,92
P	S	0008 6	21 063	7 368	0,15394	4,09	0008 7	-11 502	8 231	0,15394	4,36	0008 8	73	10 209	0,15394	4,69
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
	I		-179 258	5 926	0,07697	15,5 0		-187 273	6 611	0,07697	14,0 1		-141 267	5 585	0,07697	15,79
P	S	0008 9	-20 905	14 189	0,15394	5,78	0009 0	-6 179	22 557	0,15394	10,1 9	0009 1	103 631	15 522	0,15394	5,51
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		-131 814	1 253	0,07697	69,6 3		-53 932	5 163	0,07697	15,4 2		0	0	0,07697	-
	I		-131 814	4 840	0,07697	18,0 3		-60 275	309	0,07697	NS		76 404	694	0,07697	96,23
P	S	0009 2	122 107	5 944	0,15394	3,51	0009 3	280 909	864	0,15394	2,49	0027 2	5 079	498	0,15394	3,28
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		0	0	0,07697	-		85 971	102	0,07697	NS		-9 690	4 508	0,07697	16,70
	I		15 774	1 099	0,07697	66,2 1		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	0027 3	22 573	12 394	0,15394	5,07	0027 4	84 416	17 469	0,15394	6,31	0027 5	47 024	361	0,15394	3,14
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		47 024	52	0,07697	3,10
S	S		76 852	6 296	0,07697	10,6 0		-6 948	1 556	0,07697	48,2 0		0	0	0,07697	-
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		43 226	648	0,07697	NS
P	S	0027 6	36 638	1 300	0,15394	3,26	0027 7	6 949	3 640	0,15394	3,62	0027 8	23 635	4 980	0,15394	3,74
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		10 421	3 636	0,07697	20,1 6		7 887	497	0,07697	NS		0	0	0,07697	-
	I		0	0	0,07697	-		7 887	1 287	0,07697	57,1		-70 593	4 489	0,07697	18,10

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS
			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	
											4					
P	S	0027 9	-1 146	313	0,15394	3,28	0028 0	-584	1 967	0,15394	3,45	0028 1	15 192	5 783	0,15394	3,88
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
	I		28 491	4 675	0,07697	15,3 0		-40 141	6 218	0,07697	12,5 9		-122 750	5 768	0,07697	14,97
P	S	0028 2	2 825	430	0,15394	3,28	0028 3	7 562	4 374	0,15394	3,71	0028 4	17 423	249	0,15394	3,22
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
	I		46 882	5 981	0,07697	11,6 5		-39 867	4 768	0,07697	16,4 1		9 931	1 530	0,07697	47,93
Piano Terra			Soletta 9-10													
P	S	0001 8	93 172	57	0,15394	2,97	0001 9	0	0	0,15394	-	0002 3	411 244	36 397	0,23091	3,38
	I		92 815	22	0,07697	2,97		41 177	349	0,07697	3,09		0	0	0,07697	-
S	S		63 108	4 528	0,07697	15,0 4		0	0	0,07697	-		-58 179	10 323	0,07697	7,75
	I		0	0	0,07697	-		44 729	352	0,07697	NS		0	0	0,07697	-
P	S	0003 0	112 374	31 487	0,15394	55,1 3	0005 8	12 128	1 209	0,15394	3,33	0005 9	17 378	4 901	0,15394	3,75
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		103 282	16 714	0,07697	3,84		7 509	4 969	0,07697	14,8 1		60 424	6 937	0,07697	9,85
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	0006 0	85 733	11 686	0,15394	4,61	0009 4	86 373	170	0,15394	3,00	0009 5	0	0	0,15394	-
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		38 271	242	0,07697	3,11
S	S		61 939	8 644	0,07697	7,89		44 526	3 678	0,07697	19,0 1		18 559	1 704	0,07697	42,54
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	0009 6	0	0	0,15394	-	0009 7	0	0	0,15394	-	0009 8	0	0	0,15394	-
	I		11 718	441	0,07697	3,17		28 042	648	0,07697	3,10		45 075	322	0,07697	3,08
S	S		48 869	292	0,07697	NS		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
	I		48 869	1 246	0,07697	55,7 8		62 437	4 131	0,07697	16,5 0		95 767	5 646	0,07697	11,49
P	S	0009 9	0	0	0,15394	-	0010 0	0	0	0,15394	-	0010 1	0	0	0,15394	-
	I		23 554	322	0,07697	3,14		19 592	337	0,07697	3,15		50 214	675	0,07697	3,03
S	S		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
	I		128 260	5 450	0,07697	11,3 1		67 705	5 314	0,07697	12,7 3		124 005	4 200	0,07697	14,78
P	S	0010 2	25 573	43	0,15394	3,17	0010 3	0	0	0,15394	-	0010 4	304 610	1 068	0,15394	2,43
	I		25 573	122	0,07697	3,16		39 449	131	0,07697	3,12		0	0	0,07697	-
S	S		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
	I		231 667	2 612	0,07697	19,6 9		248 060	1 392	0,07697	35,7 9		76 195	49	0,07697	NS
P	S	0010 5	114 765	5 343	0,15394	3,46	0010 6	137 469	14 067	0,15394	4,92	0010 7	-23 429	21 630	0,15394	9,53
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		0	0	0,07697	-		86 425	375	0,07697	NS		-16 450	4 529	0,07697	16,77
	I		18 177	498	0,07697	NS		86 425	653	0,07697	NS		0	0	0,07697	-
P	S	0010 8	42 608	12 412	0,15394	4,98	0010 9	-13 122	9 055	0,15394	4,52	0011 0	-10 351	7 644	0,15394	4,26
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		-58 181	531	0,07697	NS		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
	I		-58 181	2 963	0,07697	27,0 1		-147 916	4 855	0,07697	18,2 9		-190 991	6 609	0,07697	14,07
P	S	0011 1	-11 625	7 579	0,15394	4,25	0011 2	28 105	7 671	0,15394	4,11	0011 3	8 798	7 555	0,15394	4,17
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		0	0	0,07697	-		-138 541	269	0,07697	NS		0	0	0,07697	-
	I		-152 627	6 077	0,07697	14,6 9		-138 541	4 951	0,07697	17,7 5		-57 904	4 365	0,07697	18,33
P	S	0011 4	-74	10 879	0,15394	4,83	0011 5	25 966	16 485	0,15394	6,29	0028 5	35 513	340	0,15394	3,17
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		-26 914	3 748	0,07697	20,5 3		50 383	9 165	0,07697	7,57		0	0	0,07697	-
	I		-26 914	2 477	0,07697	31,0 7		0	0	0,07697	-		34 262	832	0,07697	85,26
P	S	0028 6	118 509	17 391	0,15394	6,07	0028 7	79 189	13 338	0,15394	5,03	0028 8	10 269	439	0,15394	3,26
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		10 269	31	0,07697	3,21
S	S		39 922	2 185	0,07697	32,2 1		86 878	5 434	0,07697	12,1 0		22 621	4 207	0,07697	17,13
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	0028 9	30 983	10 632	0,15394	4,64	0029 0	18 463	686	0,15394	3,26	0029 1	-2 274	2 997	0,15394	3,57
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-

Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLD																
Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS
			[N]	[N-m]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	
S	S		-59 500	32	0,07697	NS		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
	I		-59 500	1 180	0,07697	67,9 3		25 626	1 964	0,07697	36,5 5		-31 747	4 742	0,07697	16,33
P	S	0029 2	10 511	4 572	0,15394	3,73	0029 3	5 737	186	0,15394	3,25	0029 4	-6 301	2 091	0,15394	3,48
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
	I		-112 589	5 475	0,07697	15,5 9		35 008	5 655	0,07697	12,5 3		-24 636	5 262	0,07697	14,58
P	S	0029 5	14 004	7 422	0,15394	4,13	0029 6	4 220	551	0,15394	3,29	0029 7	13 225	5 176	0,15394	3,80
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		-20 549	1 551	0,07697	49,2 2		12 044	53	0,07697	NS		18 034	4 450	0,07697	16,30
	I		-17 146	2 114	0,07697	35,9 5		12 044	2 193	0,07697	33,3 5		0	0	0,07697	-

LEGENDA:

- Dir

Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).
- Pos

Posizione [S] = superiore - [I] = inferiore.
- A_s

Area delle armature esecutive per unità di lunghezza.
- CS

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

Sollecitazioni di progetto.

VERIFICHE A TAGLIO FUORI PIANO ALLO SLD (Elevazione)

Solette - Taglio fuori piano allo SLD								
Id _{Nd}	Dir	V _{Ed}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	Ctgθ	A _{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
Piano Terra		Soletta 10-11						
00018	P	1 587	96,44	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	850	NS	133 695	0	0	0,00	0,00000
00021	P	1 638	93,43	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	1 674	79,87	133 695	0	0	0,00	0,00000
00030	P	42 482	3,60	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	1 172	NS	133 695	0	0	0,00	0,00000
00032	P	45 294	3,38	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	5 672	23,57	133 695	0	0	0,00	0,00000
00051	P	3 453	44,32	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	978	NS	133 695	0	0	0,00	0,00000
00052	P	1 971	77,65	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	3 806	35,13	133 695	0	0	0,00	0,00000
00053	P	1 848	82,82	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	3 182	42,02	133 695	0	0	0,00	0,00000
00054	P	981	NS	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	2 110	63,36	133 695	0	0	0,00	0,00000
00055	P	1 761	86,91	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	2 673	50,02	133 695	0	0	0,00	0,00000
00056	P	2 315	66,11	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	2 937	45,52	133 695	0	0	0,00	0,00000
00057	P	1 622	94,35	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	949	NS	133 695	0	0	0,00	0,00000
00058	P	4 608	33,21	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	4 449	30,05	133 695	0	0	0,00	0,00000
00059	P	11 767	13,01	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	5 058	26,43	133 695	0	0	0,00	0,00000
00060	P	21 792	7,02	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	13 098	10,21	133 695	0	0	0,00	0,00000
00061	P	7 787	19,65	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	16 952	7,89	133 695	0	0	0,00	0,00000
00062	P	8 868	17,26	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	26 508	5,04	133 695	0	0	0,00	0,00000
00063	P	6 039	25,34	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	17 267	7,74	133 695	0	0	0,00	0,00000
00064	P	8 726	17,54	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	10 127	13,20	133 695	0	0	0,00	0,00000
00065	P	8 292	18,46	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	12 418	10,77	133 695	0	0	0,00	0,00000
00066	P	5 866	26,09	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	17 550	7,62	133 695	0	0	0,00	0,00000
00067	P	5 627	27,20	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	18 231	7,33	133 695	0	0	0,00	0,00000
00068	P	3 962	38,63	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	15 627	8,56	133 695	0	0	0,00	0,00000
00069	P	32 182	4,76	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	22 271	6,00	133 695	0	0	0,00	0,00000
00070	P	10 661	14,36	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	4 485	29,81	133 695	0	0	0,00	0,00000
00071	P	5 494	27,86	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	1 171	NS	133 695	0	0	0,00	0,00000
00261	P	2 907	52,65	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	2 751	48,60	133 695	0	0	0,00	0,00000
00262	P	15 324	9,99	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	13 486	9,91	133 695	0	0	0,00	0,00000

Solette - Taglio fuori piano allo SLD

IdNd	Dir	V _{Ed}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	Ctg°	A _{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
00263	P	13 651	11,21	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	13 192	10,13	133 695	0	0	0,00	0,00000
00264	P	3 612	42,37	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	1 383	96,67	133 695	0	0	0,00	0,00000
00265	P	8 904	17,19	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	4 139	32,30	133 695	0	0	0,00	0,00000
00266	P	8 644	17,71	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	9 718	13,76	133 695	0	0	0,00	0,00000
00267	P	3 466	44,16	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	2 839	47,09	133 695	0	0	0,00	0,00000
00268	P	3 600	42,51	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	1 989	67,22	133 695	0	0	0,00	0,00000
00269	P	6 295	24,31	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	4 498	29,72	133 695	0	0	0,00	0,00000
00270	P	2 750	55,65	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	1 415	94,48	133 695	0	0	0,00	0,00000
00271	P	6 759	22,64	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	3 817	35,03	133 695	0	0	0,00	0,00000
Piano Terra		Soletta 11-12						
00020	P	2 630	58,19	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	1 264	NS	133 695	0	0	0,00	0,00000
00021	P	2 484	61,61	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	678	NS	133 695	0	0	0,00	0,00000
00025	P	60 386	2,65	160 151	0	0	0,00	0,00000
	S	15 169	9,70	147 100	0	0	0,00	0,00000
00032	P	44 612	3,43	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	7 229	18,49	133 695	0	0	0,00	0,00000
00069	P	37 824	4,05	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	17 899	7,47	133 695	0	0	0,00	0,00000
00070	P	13 351	11,46	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	9 568	13,97	133 695	0	0	0,00	0,00000
00071	P	5 053	30,29	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	4 292	31,15	133 695	0	0	0,00	0,00000
00072	P	2 043	74,91	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	383	NS	133 695	0	0	0,00	0,00000
00073	P	3 195	47,90	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	1 834	72,90	133 695	0	0	0,00	0,00000
00074	P	2 878	53,18	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	3 492	38,29	133 695	0	0	0,00	0,00000
00075	P	2 413	63,42	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	3 206	41,70	133 695	0	0	0,00	0,00000
00076	P	312	NS	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	793	NS	133 695	0	0	0,00	0,00000
00077	P	638	NS	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	2 755	48,53	133 695	0	0	0,00	0,00000
00078	P	2 077	73,68	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	5 972	22,39	133 695	0	0	0,00	0,00000
00079	P	2 371	64,55	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	7 083	18,88	133 695	0	0	0,00	0,00000
00080	P	4 219	36,27	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	4 304	31,06	133 695	0	0	0,00	0,00000
00081	P	2 322	65,91	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	1 268	NS	133 695	0	0	0,00	0,00000
00082	P	5 332	28,70	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	26 168	5,11	133 695	0	0	0,00	0,00000
00083	P	6 647	24,23	161 042	0	0	0,00	0,00000
	S	33 348	4,25	141 694	0	0	0,00	0,00000
00084	P	2 834	59,59	168 884	0	0	0,00	0,00000
	S	35 530	4,23	150 262	0	0	0,00	0,00000
00085	P	5 561	30,63	170 348	0	0	0,00	0,00000
	S	22 766	6,68	152 031	0	0	0,00	0,00000
00086	P	4 126	43,61	179 932	0	0	0,00	0,00000
	S	15 691	10,23	160 584	0	0	0,00	0,00000
00087	P	2 430	74,25	180 417	0	0	0,00	0,00000
	S	18 483	8,75	161 786	0	0	0,00	0,00000
00088	P	8 107	21,42	173 618	0	0	0,00	0,00000
	S	8 012	19,33	154 885	0	0	0,00	0,00000
00089	P	9 349	18,33	171 366	0	0	0,00	0,00000
	S	12 138	12,64	153 468	0	0	0,00	0,00000
00090	P	9 132	17,53	160 074	0	0	0,00	0,00000
	S	5 717	24,97	142 737	0	0	0,00	0,00000
00091	P	39 868	3,84	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	10 604	12,61	133 695	0	0	0,00	0,00000
00092	P	10 411	14,70	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	4 160	32,14	133 695	0	0	0,00	0,00000
00093	P	4 383	34,92	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	276	NS	133 695	0	0	0,00	0,00000
00272	P	2 750	56,21	154 577	0	0	0,00	0,00000
	S	1 608	84,05	135 149	0	0	0,00	0,00000
00273	P	16 495	9,28	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	14 587	9,17	133 695	0	0	0,00	0,00000
00274	P	19 421	7,93	154 085	0	0	0,00	0,00000
	S	9 155	14,72	134 738	0	0	0,00	0,00000
00275	P	1 343	NS	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	125	NS	133 695	0	0	0,00	0,00000
00276	P	5 874	26,05	153 043	0	0	0,00	0,00000

Solette - Taglio fuori piano allo SLD

IdNd	Dir	V _{Ed} [N]	CS	V _{Rcd} [N]	V _{Rsd,s} [N]	N _{Ed} [N]	Ctg°	A _{sw} [cm²/cm]
00277	S	5 065	26,40	133 695	0	0	0,00	0,00000
	P	6 496	23,56	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	7 899	16,93	133 695	0	0	0,00	0,00000
00278	P	6 155	26,54	163 349	0	0	0,00	0,00000
	S	9 859	14,63	144 284	0	0	0,00	0,00000
00279	P	2 513	60,90	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	3 219	41,53	133 695	0	0	0,00	0,00000
00280	P	3 335	47,69	159 033	0	0	0,00	0,00000
	S	568	NS	139 717	0	0	0,00	0,00000
00281	P	6 647	25,76	171 254	0	0	0,00	0,00000
	S	4 910	30,94	151 906	0	0	0,00	0,00000
00282	P	3 167	48,32	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	1 315	NS	133 695	0	0	0,00	0,00000
00283	P	6 713	23,74	159 356	0	0	0,00	0,00000
	S	6 705	20,88	140 008	0	0	0,00	0,00000
00284	P	5 762	26,56	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	460	NS	133 695	0	0	0,00	0,00000
Piano Terra		Soletta 9-10						
00018	P	2 463	62,14	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	1 070	NS	133 695	0	0	0,00	0,00000
00019	P	3 098	49,40	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	3 176	42,10	133 695	0	0	0,00	0,00000
00023	P	58 053	3,15	182 888	0	0	0,00	0,00000
	S	8 334	17,78	148 138	0	0	0,00	0,00000
00030	P	43 081	3,55	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	9 079	14,73	133 695	0	0	0,00	0,00000
00058	P	4 732	32,34	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	1 612	82,94	133 695	0	0	0,00	0,00000
00059	P	10 483	14,60	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	1 440	92,84	133 695	0	0	0,00	0,00000
00060	P	22 556	6,79	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	5 628	23,76	133 695	0	0	0,00	0,00000
00094	P	1 015	NS	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	2 910	45,94	133 695	0	0	0,00	0,00000
00095	P	2 418	63,29	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	3 843	34,79	133 695	0	0	0,00	0,00000
00096	P	2 526	60,59	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	5 503	24,30	133 695	0	0	0,00	0,00000
00097	P	1 143	NS	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	3 810	35,09	133 695	0	0	0,00	0,00000
00098	P	1 051	NS	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	3 038	44,01	133 695	0	0	0,00	0,00000
00099	P	1 298	NS	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	1 119	NS	133 695	0	0	0,00	0,00000
00100	P	1 144	NS	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	2 581	51,80	133 695	0	0	0,00	0,00000
00101	P	2 171	70,49	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	2 617	51,09	133 695	0	0	0,00	0,00000
00102	P	837	NS	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	2 985	44,79	133 695	0	0	0,00	0,00000
00103	P	1 622	94,35	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	1 251	NS	133 695	0	0	0,00	0,00000
00104	P	5 243	29,19	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	2 433	54,95	133 695	0	0	0,00	0,00000
00105	P	14 742	10,38	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	10 855	12,32	133 695	0	0	0,00	0,00000
00106	P	41 693	3,67	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	20 630	6,48	133 695	0	0	0,00	0,00000
00107	P	13 503	11,62	156 962	0	0	0,00	0,00000
	S	9 605	14,18	136 163	0	0	0,00	0,00000
00108	P	3 307	48,92	161 770	0	0	0,00	0,00000
	S	13 020	10,94	142 423	0	0	0,00	0,00000
00109	P	11 328	15,41	174 612	0	0	0,00	0,00000
	S	7 628	20,44	155 883	0	0	0,00	0,00000
00110	P	12 988	13,96	181 305	0	0	0,00	0,00000
	S	13 744	11,78	161 958	0	0	0,00	0,00000
00111	P	5 525	31,84	175 937	0	0	0,00	0,00000
	S	18 929	8,21	155 444	0	0	0,00	0,00000
00112	P	7 811	22,25	173 824	0	0	0,00	0,00000
	S	17 907	8,56	153 272	0	0	0,00	0,00000
00113	P	8 872	18,31	162 449	0	0	0,00	0,00000
	S	26 898	5,32	143 101	0	0	0,00	0,00000
00114	P	7 128	21,90	156 123	0	0	0,00	0,00000
	S	40 920	3,34	136 775	0	0	0,00	0,00000
00115	P	6 427	23,81	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	25 318	5,28	133 695	0	0	0,00	0,00000
00285	P	1 255	NS	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	1 293	NS	133 695	0	0	0,00	0,00000
00286	P	23 993	6,38	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	15 559	8,59	133 695	0	0	0,00	0,00000
00287	P	24 102	6,35	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	18 230	7,33	133 695	0	0	0,00	0,00000
00288	P	4 264	35,89	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	747	NS	133 695	0	0	0,00	0,00000
00289	P	13 054	12,44	162 365	0	0	0,00	0,00000
	S	14 014	10,18	142 620	0	0	0,00	0,00000

Solette - Taglio fuori piano allo SLD								
IdNd	Dir	V _{Ed}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	Ctg Θ	A _{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm ² /cm]
00290	P	4 154	36,84	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	2 626	50,91	133 695	0	0	0,00	0,00000
00291	P	4 352	36,26	157 812	0	0	0,00	0,00000
	S	4 184	33,09	138 457	0	0	0,00	0,00000
00292	P	5 734	29,62	169 847	0	0	0,00	0,00000
	S	1 760	85,70	150 835	0	0	0,00	0,00000
00293	P	2 486	61,56	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	313	NS	133 695	0	0	0,00	0,00000
00294	P	3 842	40,85	156 962	0	0	0,00	0,00000
	S	2 625	52,42	137 614	0	0	0,00	0,00000
00295	P	8 383	18,61	155 985	0	0	0,00	0,00000
	S	13 781	9,91	136 637	0	0	0,00	0,00000
00296	P	3 667	41,74	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	3 594	37,20	133 695	0	0	0,00	0,00000
00297	P	9 569	15,99	153 043	0	0	0,00	0,00000
	S	3 688	36,25	133 695	0	0	0,00	0,00000

LEGENDA:

IdNd	Identificativo del nodo.
Dir	Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).
V _{Ed}	Taglio di progetto
CS	Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
V _{Rcd}	Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
V _{Rsd,s}	Resistenza a taglio trazione delle cuciture verticali
N _{Ed}	Sforzo normale di progetto.
Ctg Θ	Cotangente dell'angolo Θ utilizzata nella verifica.
A _{sw}	Area delle armature a taglio.

Solette - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione)

Solette - verifiche delle tensioni di esercizio															
Nodo/ Tp _{rnf}	Dir	Compressione calcestruzzo							Trazione acciaio						
		Compressione calcestruzzo rinforzo							Trazione acciaio/FRP rinforzo						
		IdCmb	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed}	CS	Verific ato	IdCmb	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed}	CS	Verific ato
			[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]		
Piano Terra		Soletta 10-11													
00030	P	RAR	3,056	14,94	-109 285	30 492	4,89	SI	RAR	136,409	360,00	-109 285	30 492	2,64	SI
		QPR	2,667	11,21	-94 802	26 585	4,20	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0,751	14,94	-85 160	12 841	19,90	SI	RAR	16,792	360,00	-85 160	12 841	21,44	SI
		QPR	0,647	11,21	-78 755	11 309	17,31	SI	-	-	-	-	-	-	-
Piano Terra		Soletta 11-12													
00025	P	RAR	4,260	14,94	-153 688	42 568	3,51	SI	RAR	190,796	360,00	-153 688	42 568	1,89	SI
		QPR	3,752	11,21	-135 168	37 484	2,99	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	1,285	14,94	123 471	10 068	11,62	SI	RAR	2,716	360,00	123 471	10 068	NS	SI
		QPR	1,155	11,21	110 603	9 062	9,70	SI	-	-	-	-	-	-	-
Piano Terra		Soletta 9-10													
00030	P	RAR	3,361	14,94	-99 779	32 635	4,45	SI	RAR	140,439	360,00	-99 779	32 635	2,56	SI
		QPR	2,943	11,21	-86 189	28 526	3,81	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0,987	14,94	-111 619	16 869	15,13	SI	RAR	22,045	360,00	-111 619	16 869	16,33	SI
		QPR	0,867	11,21	-101 802	14 978	12,93	SI	-	-	-	-	-	-	-

LEGENDA:

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

Solette - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione)

Solette - verifica allo stato limite di fessurazione													
Nodo	Dir	Id _{Cmb}	N _{Ed}	M _{Ed}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificat o
			[N]	[N-m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
Piano Terra		Soletta 10-11				AA= PCA							
NOTA: L'elemento è fessurato. Di seguito sono riportati solamente i nodi strutturali per i quali si riscontra la fessurazione(W _d ≠ 0)													
00032	P	FRQ	-93 643	28 138	2,55	2,13	3,5298 E-04	750	194	0,069	0,400	5,84	SI
		QPR	-89 623	27 015	2,45	2,13	3,3863 E-04	750	194	0,066	0,300	4,56	SI
	S	FRQ	-87 679	11 692	1,29	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-86 166	11 274	1,25	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
00030	P	FRQ	-98 956	27 692	2,53	2,13	3,5368 E-04	750	194	0,069	0,400	5,83	SI
		QPR	-94 802	26 585	2,43	2,13	3,3936 E-04	750	194	0,066	0,300	4,55	SI

Solette - verifica allo stato limite di fessurazione													
Nodo	Dir	IdCmb	N _{Ed}	M _{Ed}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
			[N]	[N·m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
	S	FRQ	-80 065	11 734	1,26	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-78 755	11 309	1,22	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terra			Soletta 11-12				AA= PCA						
NOTA: L'elemento è fessurato. Di seguito sono riportati solamente i nodi strutturali per i quali si riscontra la fessurazione(W _d ≠ 0)													
00032	P	FRQ	-103 825	30 305	2,76	2,13	3,8291 E-04	750	194	0,074	0,400	5,38	SI
		QPR	-99 422	29 134	2,65	2,13	3,6775 E-04	750	194	0,071	0,300	4,20	SI
	S	FRQ	-114 419	16 555	1,79	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-111 927	16 022	1,74	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
00025	P	FRQ	-140 316	38 885	3,56	2,13	5,5989 E-04	750	194	0,109	0,400	3,68	SI
		QPR	-135 168	37 484	3,43	2,13	5,2985 E-04	750	194	0,103	0,300	2,92	SI
	S	FRQ	113 929	9 311	0,35	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	110 603	9 062	0,34	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terra			Soletta 9-10				AA= PCA						
NOTA: L'elemento è fessurato. Di seguito sono riportati solamente i nodi strutturali per i quali si riscontra la fessurazione(W _d ≠ 0)													
00023	P	FRQ	-141 687	36 185	3,21	2,13	3,3889 E-04	750	156	0,053	0,400	7,59	SI
		QPR	-136 487	34 900	3,10	2,13	3,1991 E-04	750	156	0,050	0,300	6,03	SI
	S	FRQ	144 161	8 645	0,19	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	139 965	8 419	0,18	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
00030	P	FRQ	-90 094	29 679	2,66	2,13	3,6432 E-04	750	194	0,071	0,400	5,65	SI
		QPR	-86 189	28 526	2,56	2,13	3,4979 E-04	750	194	0,068	0,300	4,42	SI
	S	FRQ	-104 116	15 481	1,66	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-101 802	14 978	1,61	2,13	0 E-01	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".
IdCmb	Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
N _{Ed} , M _{Ed}	Sollecitazioni di progetto.
σ _{ct,f}	Tensione massima di trazione nel calcestruzzo per la fessurazione, calcolata nell'ipotesi di calcestruzzo resistente a trazione. Se tale valore è maggiore di σ _t la sezione è soggetta a fessurazione.
σ _t	N.B. I valori negativi indicano una sezione interamente compressa. In tal caso le sollecitazioni forniscono il minimo valore di compressione.
ε _{sm}	Tensione massima di trazione nel calcestruzzo relativa allo stato limite di formazione delle fessure [relazione (4.1.13) del § 4.1.2.2.4 del DM 2018].
A _e	Deformazione unitaria media delle barre di armatura.
Δ _{sm}	Area efficace del calcestruzzo teso.
W _d	Distanza media tra le fessure.
W _{amm}	Valore di calcolo di apertura massima delle fessure.
CS	Valore ammissibile di apertura delle fessure.
Verificato	Coefficiente di Sicurezza (=W _d / W _{amm}). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100). [-] = Fessurazioni nulle (W _d = 0).
	[SI] = W _d ≤ W _{amm} ; [NO] = W _d > W _{amm}

VERIFICA DEFORMABILITÀ - VERIFICA SNELLEZZA (Elevazione)

Verifica deformabilità - Verifica snellezza																
Id _{Elm}	%LLi/Nodo	CS	L	h	K	f _{ck}	f _{yk}	A _{s,req}	A _{s,prov}	ρ	ρ'	T	Tmp	λ	λ _{lim}	Verificato
			[cm]	[cm]		[N/mm²]	[N/mm²]	[mm²]	[mm²]	[%]	[%]					
Piano Terra																
Soletta 10-11	32	23,80	388	25	1,5	24,90	450,00	105	770	0,04	0,15	NO	NO	15,51	369,12	SI
Piano Terra																
Soletta 11-12	72	4,05	512	25	1,5	24,90	450,00	367	770	0,15	0,15	NO	NO	20,50	83,04	SI
Piano Terra																
Soletta 9-10	103	5,42	482	25	1,5	24,90	450,00	319	770	0,13	0,12	NO	NO	19,27	104,41	SI

LEGENDA:

Id _{Elm}	Identificativo dell'elemento.
%LLi/Nodo	[%LLI] = Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (LLI), a partire dall'estremo iniziale.
CS	[Nodo] = rappresenta l'identificativo del nodo strutturale per il quale vengono forniti i valori di verifica.
	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	Luce di calcolo dell'elemento (coincide con la luce libera di inflessione).
h	Altezza di calcolo dell'elemento.
K	Coefficiente correttivo, funzione dello schema strutturale.
f _{ck}	Resistenza caratteristica cilindrica a compressione del calcestruzzo.
f _{yk}	Tensione caratteristica di snervamento dell'armatura.
A _{s,req}	Area di armatura tesa richiesta allo SLU.
A _{s,prov}	Area di armatura tesa effettivamente presente.
ρ	Rapporto di armatura tesa.
ρ'	Rapporto di armatura compressa.
T	[SI] = sezione a T avente larghezza dell'ala maggiore di tre volte lo spessore dell'anima; [NO] = sezione che non soddisfa il requisito precedente.
Tmp	[SI] = elemento caricato da tramezzi che possono subire danni a causa di inflessione eccessiva; [NO] = elemento NON caricato da tramezzi che possono subire danni a causa di inflessione eccessiva.
λ= L/h	Rapporto di snellezza tra luce L e altezza h dell'elemento.
λ _{lim}	Snellezza limite.
Verificato	[SI] = λ ≤ λ _{lim} - la verifica delle inflessioni si può ritenere implicitamente soddisfatta; [NO] = λ > λ _{lim} - è necessario procedere alla verifica di inflessione

Verifica deformabilità - Verifica snellezza																
IdElm	%LLi/Nodo	CS	L	h	K	f _{ck}	f _{yk}	A _{s,req}	A _{s,prov}	ρ	ρ'	T	Tmp	λ	λ _{lim}	Verificato
			[cm]	[cm]		[N/mm ²]	[N/mm ²]	[mm ²]	[mm ²]	[%]	[%]					
mediante calcolo.																

Setti - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO SLU (Elevazione)

Setti - Verifiche pressoflessione deviata allo SLU													
CS	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	M _{Rd,3}	M _{Rd,2}	α	N _R	N _{Ed,max}	φ _{cnf}	φ _{no,cnf}	n _{f,cnf}	n _{f,B}	n _{f,L,nc}
	[N]	[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N·m]		[N]	[N]	[mm]	[mm]			
Piano Terra			Setto S1				Parete a						
Sezione 0.00m (Piano Terra)													
2.15[S]	-20 398	9 891	-247 002	60 590	415 929	1,68	1 354 560	120 932	14	14	2	0	3
Sezione 3.53m (Piano Terra)													
3.95[S]	78 658	8 454	-199 036	66 479	513 334	1,61	1 354 560	99 468	14	14	2	0	3
Piano Terra			Setto S2				Parete a						
Sezione 0.00m (Piano Terra)													
2.25[S]	-34 799	-7 764	-243 021	59 730	410 569	1,69	1 354 560	126 044	14	14	2	0	3
Sezione 3.53m (Piano Terra)													
3.84[S]	-10 520	23 047	-92 843	61 180	472 698	1,68	1 354 560	104 554	14	14	2	0	3

- LEGENDA:**
- CS** Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
- N_{Ed}** Sforzo normale di progetto (N_{Ed} > 0: compressione).
- M_{Ed,3}** Momento flettente di progetto intorno a 3.
- M_{Ed,2}** Momento flettente di progetto intorno a 2.
- M_{Rd,3}** Momento resistente rispetto all'asse 3.
- M_{Rd,2}** Momento resistente rispetto all'asse 2.
- α** Esponente per la valutazione del coefficiente di sicurezza.
- N_R** Sforzo Normale resistente.
- N_{Ed,max}** Massimo sforzo di compressione.
- φ_{cnf}** Diametro dei tondini della zona confinata.
- φ_{no,cnf}** Diametro dei tondini della zona non confinata.
- n_{f,cnf}** Numero dei Tondini della zona confinata.
- n_{f,B}** Numero dei tondini sul lato corto.
- n_{f,L,nc}** Numero dei Tondini sul lato lungo, nella zona non confinata.

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

Setti - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU														
CS _{cmp}	CS _{trz}	CS _{scr}	V _{Ed} [N]	V _{Rcd} [N]	V _{Rsd,s} [N]	V _{Rd,s} [N]	V _{Rd,dd} [N]	V _{Rd,fd} [N]	N _d [N]	Ctgθ	α _{smax}	φ _{As,O} [mm]	A _{sw} [cm²/cm]	S _{Asw} [cm]
Piano Terra				Setto S1					Parete a					
Sezione 0.00m (Piano Terra)														
1,53	2,25	1,94	179 001	273 331	402 823	346 819	208 180	138 639	39 832	1,00	4	8	0,11170	9
Sezione 3.53m (Piano Terra)														
3,95	2,34	VNR	172 048	679 101	402 823	0	0	0	18 693	1,00	7	8	0,11170	9
Piano Terra				Setto S2					Parete a					
Sezione 0.00m (Piano Terra)														
1,57	2,31	2,06	174 558	273 239	402 823	359 526	208 180	151 346	39 066	1,00	4	8	0,11170	9
Sezione 3.53m (Piano Terra)														
4,05	2,40	VNR	167 613	678 872	402 823	0	0	0	17 934	1,00	6	8	0,11170	9

- LEGENDA:**
- V_{Ed}** Taglio di progetto.
- V_{Rcd}** Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
- V_{Rsd,s}** Resistenza a taglio trazione delle staffe.
- V_{Rd,s}** Resistenza a taglio per scorrimento.
- V_{Rd,dd}** Resistenza allo scorrimento per effetto spinotto.
- V_{Rd,fd}** Resistenza allo scorrimento per attrito.
- N_d** Sforzo normale utilizzato per il calcolo di α_c.
- Ctgθ** Cotangente dell'angolo θ utilizzata nella verifica.
- α_{smax}** Rapporto di taglio Massimo.
- φ_{As,O}** Diametro dei ferri orizzontali.
- A_{sw}** Area delle staffe per unità di lunghezza.
- S_{Asw}** Passo ferri armatura a taglio esecutiva.
- 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).

Setti - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO SLD (Elevazione)

Setti - Verifiche pressoflessione deviata allo SLD								
CS	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	M _{Rd,3}	M _{Rd,2}	α	N _R	N _{Ed,max}
	[N]	[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N·m]		[N]	[N]
Piano Terra		Setto S1				Parete a		
Sezione 0.00m (Piano Terra)								
NS	32 112	1 230	-27 462	77 169	520 621	1,70	2 031 840	47 552
Sezione 3.53m (Piano Terra)								
25.93[S]	25 090	62	-21 908	76 736	568 102	1,00	2 031 840	26 421
Piano Terra		Setto S2				Parete a		
Sezione 0.00m (Piano Terra)								
NS	47 000	-1 039	-28 099	78 082	526 444	1,69	2 031 840	47 000
Sezione 3.53m (Piano Terra)								
NS	10 002	1 566	-26 161	75 808	560 623	1,71	2 031 840	25 866

- LEGENDA:**
- N_{Ed}** Sforzo normale di progetto (N_{Ed} > 0: compressione).

Setti - Verifiche pressoflessione deviata allo SLD								
CS	N _{Ed} [N]	M _{Ed,3} [N-m]	M _{Ed,2} [N-m]	M _{Rd,3} [N-m]	M _{Rd,2} [N-m]	α	N _R [N]	N _{Ed,max} [N]
M _{Ed,3}	Momento flettente di progetto intorno a 3.							
M _{Ed,2}	Momento flettente di progetto intorno a 2.							
M _{Rd,3}	Momento resistente rispetto all'asse 3.							
M _{Rd,2}	Momento resistente rispetto all'asse 2.							
α	Esponente per la valutazione del coefficiente di sicurezza.							
N _R	Sforzo Normale resistente.							
N _{Ed,max}	Massimo sforzo di compressione.							

Setti - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Elevazione)

Setti - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD											
CS _{cmp}	CS _{trz}	CS _{scr}	V _{Ed} [N]	V _{Rcd} [N]	V _{Rsd,s} [N]	V _{Rd,s} [N]	V _{dd} [N]	V _{fd} [N]	N _d [N]	Ctgθ	α _{smax}
Piano Terra			Setto S1				Parete a				
Sezione 0.00m (Piano Terra)											
35,07	39,62	31,75	11 691	409 997	463 247	371 176	242 452	128 724	39 832	1,00	6
Sezione 3.53m (Piano Terra)											
87,13	39,62	VNR	11 691	1 018 652	463 247	0	0	0	18 693	1,00	6
Piano Terra			Setto S2				Parete a				
Sezione 0.00m (Piano Terra)											
34,80	39,34	31,61	11 776	409 859	463 247	372 284	242 452	129 831	39 066	1,00	10
Sezione 3.53m (Piano Terra)											
86,46	39,33	VNR	11 778	1 018 308	463 247	0	0	0	17 934	1,00	10

LEGENDA:

V _{Ed}	Taglio di progetto.
V _{Rcd}	Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
V _{Rsd,s}	Resistenza a taglio trazione delle staffe.
V _{Rd,s}	Resistenza a taglio per scorrimento.
V _{dd}	Resistenza allo scorrimento per effetto spinotto.
V _{fd}	Resistenza allo scorrimento per attrito.
N _d	Sforzo normale utilizzato per il calcolo di α _c
Ctgθ	Cotangente dell'angolo θ utilizzata nella verifica.
α _{smax}	Rapporto di taglio Massimo.
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).

Setti - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione)

Setti - verifiche delle tensioni di esercizio																
Lv	Compressione calcestruzzo								Trazione acciaio							
	Id _{Cm} b	σ _{cc}	σ _{cd,am} m	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verificat o	Id _{Cm} b	σ _{at}	σ _{td,am} m	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verificat o
		[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N·m]	[N·m]		
Parete a AA= PCA																
Piano Terra		Setto S1							Parete a							
Sezione: 0.00m (Piano Terra)	RAR	0,261	14,94	40 567	76	-5 666	57.16	SI	RAR	0,000	360,0 0	0	0	0	-	SI
	QPR	0,246	11,21	39 831	28	-5 267	45.55	SI								
Sezione: 3.53m (Piano Terra)	RAR	0,384	14,94	16 542	-1 090	11 851	38.87	SI	RAR	2,947	360,0 0	16 542	-1 090	11 851	NS	SI
	QPR	0,352	11,21	18 693	-957	10 338	31.86	SI								
Parete a AA= PCA																
Piano Terra		Setto S2							Parete a							
Sezione: 0.00m (Piano Terra)	RAR	0,287	14,94	39 767	-138	6 825	52.13	SI	RAR	0,000	360,0 0	0	0	0	-	SI
	QPR	0,279	11,21	39 065	-171	6 346	40.17	SI								
Sezione: 3.53m (Piano Terra)	RAR	0,375	14,94	15 630	-642	-14 607	39.80	SI	RAR	3,258	360,0 0	15 630	-642	-14 607	NS	SI
	QPR	0,345	11,21	17 933	-544	-12 941	32.51	SI								

LEGENDA:

Lv	Livello o piano di appartenenza dell'elemento strutturale. L'eventuale indicazione "Parete .." distingue i diversi tratti di un setto composto.
Id _{Cmb}	Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
σ _{cc}	Tensione massima di compressione nel calcestruzzo.
σ _{cd,amm}	Tensione ammissibile per la verifica a compressione del calcestruzzo.
σ _{at}	Tensione massima di trazione nell'acciaio della Trave/Rinforzo o nel FRP.
σ _{td,amm}	Tensione ammissibile per la verifica a trazione dell'acciaio.
CS	Coefficiente di Sicurezza (= σ _{cd,amm} /σ _{cc} ; σ _{td,amm} /σ _{at}). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100).
Verificato	[Si] = σ _{cc} ≤ σ _{cd,amm} ; σ _{at} ≤ σ _{td,amm} . [NO] = σ _{cc} > σ _{cd,amm} ; σ _{at} > σ _{td,amm} .
N _{Ed} , M _{Ed,3} , M _{Ed,2}	Sollecitazioni di progetto.

Setti - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione)

Setti - verifica allo stato limite di fessurazione												
IdCmb	N _{Ed} [N]	M _{Ed,3} [N-m]	M _{Ed,2} [N-m]	σ _{ct,f} [N/mm²]	σ _t [N/mm²]	ε _{sm}	A _e [cm²]	Δ _{sm} [mm]	W _d [mm]	W _{amm} [mm]	CS	Verificato
Parete a AA= PCA												
Piano Terra			Setto S1				Parete a					
Sezione 0.00m (Piano Terra)												
FRQ	38 775	53	-5 416	-0,04	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
QPR	39 831	28	-5 267	-0,05	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Sezione 3.53m (Piano Terra)												
FRQ	17 636	-985	10 775	0,25	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI

Setti - verifica allo stato limite di fessurazione												
IdCmb	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
	[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
QPR	18 693	-957	10 338	0,23	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Parete a AA= PCA												
Piano Terra			Setto S2				Parete a					
Sezione 0.00m (Piano Terra)												
FRQ	37 953	-150	6 505	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
QPR	39 065	-171	6 346	-0,01	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Sezione 3.53m (Piano Terra)												
FRQ	16 821	-566	-13 397	0,25	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
QPR	17 933	-544	-12 941	0,23	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI

LEGENDA:

AA	Identificativo dell'aggressività dell'ambiente: [PCA] = "Ordinario"; [MDA] = "Aggressivo"; [MLA] = "Molto aggressivo".
IdCmb	Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
N _{Ed} , M _{Ed,3} , M _{Ed,2}	Sollecitazioni di progetto.
σ _{ct,f}	Tensione massima di trazione nel calcestruzzo per la fessurazione, calcolata nell'ipotesi di calcestruzzo resistente a trazione. Se tale valore è maggiore di σ _t la sezione è soggetta a fessurazione. N.B. I valori negativi indicano una sezione interamente compressa. In tal caso le sollecitazioni forniscono il minimo valore di compressione.
σ _t	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 _{sm}	Deformazione unitaria media delle barre di armatura.
A _e	Area efficace del calcestruzzo teso.
Δ _{sm}	Distanza media tra le fessure.
W _d	Valore di calcolo di apertura massima delle fessure.
W _{amm}	Valore ammissibile di apertura delle fessure.
CS	Coefficiente di Sicurezza (=W _d / W _{amm}). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100). [-] = Fessurazioni nulle (W _d = 0).
Verificato	[SI] = W _d ≤ W _{amm} ; [NO] = W _d > W _{amm}

DETTAGLI STRUTTURALI DI SETTI IN PRESENZA DI SISMA - DUTTILITÀ (Elevazione)

Dettagli Strutturali di Setti in Presenza di Sisma - Duttilità							
V _{sw,c} [cm²]	V _{nc} [cm²]	ω wd	α n	α s	V d	ω v	CS
Duttilità di curvatura richiesta allo SLV nelle direzioni X e Y: [μ _{Δ,x} = 18,58; μ _{Δ,y} = 14,14]							
Piano Terra		Setto S1			Parete a		
Sezione 0.00m (Piano Terra)							
37,05	3160	0,325	0,301	0,548	0,029	0,213	0,155
ERRORE: Il rapporto meccanico dell'armatura di confinamento è inferiore al minimo consentito.							
Piano Terra		Setto S2			Parete a		
Sezione 0.00m (Piano Terra)							
37,05	3160	0,325	0,301	0,548	0,031	0,213	0,153
ERRORE: Il rapporto meccanico dell'armatura di confinamento è inferiore al minimo consentito.							

LEGENDA:

V _{sw,c}	Volume delle staffe di confinamento
V _{nc}	Volume del nucleo confinato di calcestruzzo
ω _{wd}	Rapporto meccanico dell'armatura di confinamento
α _n	Coefficiente di efficacia del confinamento nel piano della sezione
α _s	Coefficiente di efficacia del confinamento nel piano verticale
V _d	Forza assiale adimensionalizzata di progetto allo SLV
ω _v	Rapporto meccanico dell'armatura verticale al di fuori degli elementi di bordo (solo per i SETTI)
CS	Coefficiente di sicurezza del rapporto meccanico dell'armatura trasversale di confinamento

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;	SI
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
La struttura non è regolare in pianta.		
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;	SI
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;	SI
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;	NO
La struttura è regolare in altezza.		

Piani - Verifiche Regolarità											
Id _{Piano}	Q _{Lv}	H _{Lv}	Rd _{Tmp}	Ir _{Tmp}	M _{SLU}	K _{SLU}		R _{eff}		R _{ric}	
						X	Y	X	Y	X	Y

		[m]	[m]			[N·s²/m]	[N/cm]	[N/cm]	[N]	[N]	[N]	[N]
Piano Terra		0,00	3,53	NO	SI	117 526	224 885	154 133	1 329 162	1 260 400	548 622	683 405

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.
- M_{SLU}**
Massa eccitabile della struttura allo S.L. Ultimo, nelle direzioni X, Y, Z.
- K_{SLU}**
Valori delle Rigidezze di Piano, valutate allo SLU, riferite agli assi X ed Y del riferimento globale.
- R_{eff}**
Valori delle Resistenze Effettive di Piano, valutate allo SLU, relative al sistema di riferimento globale X, Y, Z.
- R_{ric}**
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	3,53	2,6720	3,6426	1 173 955	1 173 955	600 890	561 451	1,4788 E-02	2,1576 E-02

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,z**
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 ALLO SLO (Elevazione)

Piani - Verifiche allo SLO									
IdPiano	QLv	HLv	δamm,SLO	δd,SLO		ΔδSLO		Cig Tmp	Note
				X	Y	X	Y		
	[m]	[m]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]		
Piano Terra	0,00	3,53	1,1767	0,3959	0,7269	0,7808	0,4498	RF	Verificato

LEGENDA:

- IdPiano**
Identificativo del livello o piano.
- QLv**
Quota del livello o piano.
- HLv**
Altezza del livello o piano.
- δamm,SLO**
Spostamento Differenziale ammissibile per SLO.
- δd,SLO**
Spostamento Differenziale di progetto allo SLO.
- ΔδSLO**
Differenza fra spostamento limite e quello di calcolo nelle direzioni X e Y.
- Cig Tmp**
Tipo di collegamento delle tamponature alla struttura: [R] = Rigido - [E] = Elastico - [RF] = Rigidamente fragili - [RD] = Rigidamente Duttili.

SOLAI (CA)- VERIFICHE ALLO SLU (Elevazione)

Solai (CA)- Verifiche allo SLU								
IdCmp	%L _{LT}	Tp	M _{Ed,X,s}	M _{Ed,X,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	CS _i
	[%]		[N·m]	[N·m]	[cm²]	[cm²]		
Piano Terra					Sezione: Solai 1.1			
Travetto 2-1	0%	▬	7 164	0	1,57	1,79	1.97	-
	12,5%	T	3 628	626	1,57	1,01	3.50	25.98
	25,0%	T	0	4 258	0,79	1,01	-	3.02
	37,5%	T	0	6 625	0,79	1,01	-	1.94
	50,0%	T	0	7 729	0,79	1,01	-	1.66
	62,5%	T	0	7 806	0,79	1,01	-	1.65
	75,0%	T	0	7 342	0,79	1,01	-	1.75
	87,5%	T	0	5 614	0,79	1,01	-	2.29
	100%	▬	5 792	2 622	0,79	1,01	1.30	4.91
Travetto 3-2	0%	▬	2 555	1 309	0,79	0,79	2.89	8.43
	12,5%	T	0	2 099	0,79	0,79	-	5.25
	25,0%	T	0	2 370	0,79	0,79	-	4.65
	37,5%	T	512	2 359	0,79	0,79	12.82	4.67
	50,0%	T	1 460	3 407	0,79	0,79	4.49	3.23
	62,5%	T	2 739	1 538	0,79	0,79	2.39	7.17
	75,0%	T	4 346	350	0,79	0,79	1.51	31.53
	87,5%	T	6 319	0	1,57	0,79	2.00	-
	100%	▬	7 528	0	1,57	1,79	1.87	-
Piano Terra					Sezione: Solai 1.2			
Travetto 1-2	0%	▬	1 406	1 436	0,79	0,79	5.26	7.68
	12,5%	T	0	2 141	0,79	0,79	-	5.15
	25,0%	T	0	2 581	0,79	0,79	-	4.27
	37,5%	T	0	2 758	0,79	0,79	-	4.00
	50,0%	T	0	2 762	0,79	0,79	-	3.99
	62,5%	T	0	2 758	0,79	0,79	-	4.00
	75,0%	T	0	2 581	0,79	0,79	-	4.27
	87,5%	T	0	2 141	0,79	0,79	-	5.15
	100%	▬	1 406	1 436	0,79	0,79	5.26	7.68
Piano Terra					Sezione: Solai 1.3			
Travetto 1-2	0%	▬	1 406	1 436	0,79	0,79	5.26	7.68

Solai (CA)- Verifiche allo SLU								
Id _{Cmp}	%L _L	Tp	M _{Ed,X,s}	M _{Ed,X,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	CS _i
	[%]		[N-m]	[N-m]	[cm ²]	[cm ²]		
	12,5%	T	0	2 141	0,79	0,79	-	5.15
	25,0%	T	0	2 581	0,79	0,79	-	4.27
	37,5%	T	0	2 758	0,79	0,79	-	4.00
	50,0%	T	0	2 762	0,79	0,79	-	3.99
	62,5%	T	0	2 758	0,79	0,79	-	4.00
	75,0%	T	0	2 581	0,79	0,79	-	4.27
	87,5%	T	0	2 141	0,79	0,79	-	5.15
	100%	■	1 406	1 436	0,79	0,79	5.26	7.68
Piano Terra					Sezione: Solai 1.4			
Travetto 1-2	0%	■	547	773	0,79	0,79	13.54	14.27
	12,5%	T	0	945	0,79	0,79	-	11.67
	25,0%	T	0	1 032	0,79	0,79	-	10.69
	37,5%	T	0	1 034	0,79	0,79	-	10.67
	50,0%	T	0	1 044	0,79	0,79	-	10.57
	62,5%	T	0	1 034	0,79	0,79	-	10.67
	75,0%	T	0	1 032	0,79	0,79	-	10.69
	87,5%	T	0	945	0,79	0,79	-	11.67
	100%	■	547	773	0,79	0,79	13.54	14.27
Piano Terra					Sezione: Solai 1.5			
Travetto 1-2	0%	■	2 555	1 309	0,79	0,79	2.89	8.43
	12,5%	T	0	2 099	0,79	0,79	-	5.25
	25,0%	T	0	2 370	0,79	0,79	-	4.65
	37,5%	T	512	2 359	0,79	0,79	12.82	4.67
	50,0%	T	1 460	3 407	0,79	0,79	4.49	3.23
	62,5%	T	2 739	1 538	0,79	0,79	2.39	7.17
	75,0%	T	4 346	350	0,79	0,79	1.51	31.53
	87,5%	T	6 319	0	1,57	0,79	2.00	-
	100%	■	7 528	0	1,57	1,79	1.87	-
Travetto 2-3	0%	■	7 164	0	1,57	1,79	1.97	-
	12,5%	T	3 628	626	1,57	1,01	3.50	25.98
	25,0%	T	0	4 258	0,79	1,01	-	3.02
	37,5%	T	0	6 625	0,79	1,01	-	1.94
	50,0%	T	0	7 729	0,79	1,01	-	1.66
	62,5%	T	0	7 806	0,79	1,01	-	1.65
	75,0%	T	0	7 342	0,79	1,01	-	1.75
	87,5%	T	0	5 614	0,79	1,01	-	2.29
	100%	■	5 792	2 622	0,79	1,01	1.30	4.91

LEGENDA:

- %L_L** Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_L), a partire dall'estremo iniziale.
- Tp** Tipo di sezione verificata.
- M_{Ed,X,s}** Momento di progetto intorno ad X che tende le fibre superiori.
- M_{Ed,X,i}** Momento di progetto intorno ad X che tende le fibre inferiori.
- CS_s** Coefficiente di sicurezza relativo alle sollecitazioni che tendono le fibre superiori ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).
- CS_i** Coefficiente di sicurezza relativo alle sollecitazioni che tendono le fibre inferiori ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).
- A_{s,s}, A_{s,i}** Armatura a flessione superiore e inferiore.

SOLAI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO ALLO SLU (Elevazione)

Solai (CA) - Verifiche a taglio allo SLU														
Id_{Cmp}	%L_{LI}	Tp	V_{Ed,Y}(⁺)	V_{Ed,Y}(⁻)	CS(⁺)	CS(⁻)	V_{Rd}(⁺)	V_{Rd}(⁻)	N_{Ed}(⁺)	N_{Ed}(⁻)	V_{Rsd,p}(⁺)	V_{Rsd,p}(⁻)	A_{sw,p}(⁺)	A_{sw,p}(⁻)
	[%]		[N]	[N]			[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm²/cm]	[cm²/cm]
Piano Terra							Sezione: Solai 1.1							
Travetto 2-1	0%	▒	11 423	0	4,66	-	53 207	53 207	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,5%	T	9 053	0	1,50	-	13 589	13 589	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,0%	T	6 684	0	1,75	-	11 710	11 710	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,5%	T	4 314	0	2,71	-	11 710	11 710	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,0%	T	1 944	0	6,02	-	11 710	11 710	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,5%	T	185	-585	63,30	20,02	11 710	11 710	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	75,0%	T	0	-2 955	-	3,96	11 710	11 710	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,5%	T	0	-5 325	-	2,20	11 710	11 710	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100%	▒	0	-7 695	-	6,91	53 207	53 207	0	0	0	0	0,0000	0,0000
Travetto 3-2	0%	▒	4 749	0	11,20	-	53 207	53 207	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,5%	T	3 231	0	3,34	-	10 785	10 785	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,0%	T	1 713	-757	6,30	14,25	10 785	10 785	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,5%	T	195	-1 722	55,31	6,26	10 785	10 785	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,0%	T	0	-2 927	-	3,68	10 785	10 785	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,5%	T	0	-4 445	-	2,43	10 785	10 785	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	75,0%	T	0	-5 963	-	1,81	10 785	10 785	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,5%	T	0	-7 481	-	1,82	13 589	13 589	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100%	▒	0	-8 999	-	5,91	53 207	53 207	0	0	0	0	0,0000	0,0000
Piano Terra							Sezione: Solai 1.2							
Travetto 1-2	0%	▒	4 332	0	12,28	-	53 207	53 207	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,5%	T	3 249	0	3,32	-	10 785	10 785	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,0%	T	2 166	0	4,98	-	10 785	10 785	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,5%	T	1 083	0	9,96	-	10 785	10 785	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,0%	T	0	0	-	-	10 785	10 785	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,5%	T	0	-1 083	-	9,96	10 785	10 785	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	75,0%	T	0	-2 166	-	4,98	10 785	10 785	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,5%	T	0	-3 249	-	3,32	10 785	10 785	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100%	▒	0	-4 332	-	12,28	53 207	53 207	0	0	0	0	0,0000	0,0000
Piano Terra							Sezione: Solai 1.3							
Travetto 1-2	0%	▒	4 332	0	12,28	-	53 207	53 207	0	0	0	0	0,0000	0,0000

Solai (CA) - Verifiche a taglio allo SLU														
IdCmp	%L _{LI}	Tp	V _{Ed,Y} (⁺)	V _{Ed,Y} (⁻)	CS(⁺)	CS(⁻)	V _{Rd} (⁺)	V _{Rd} (⁻)	N _{Ed} (⁺)	N _{Ed} (⁻)	V _{Rsd,p} (⁺)	V _{Rsd,p} (⁻)	A _{sw,p} (⁺)	A _{sw,p} (⁻)
	[%]		[N]	[N]			[N]	[N]	[N]	[N]	[cm²/cm]	[N]	[cm²/cm]	[cm²/cm]
	12,5%	T	3 249	0	3,32	-	10 785	10 785	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,0%	T	2 166	0	4,98	-	10 785	10 785	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,5%	T	1 083	0	9,96	-	10 785	10 785	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,0%	T	0	0	-	-	10 785	10 785	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,5%	T	0	-1 083	-	9,96	10 785	10 785	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	75,0%	T	0	-2 166	-	4,98	10 785	10 785	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,5%	T	0	-3 249	-	3,32	10 785	10 785	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100%	■	0	-4 332	-	12,28	53 207	53 207	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	Piano Terra							Sezione: Solai 1.4						
Travetto 1-2	0%	■	2 451	0	21,71	-	53 207	53 207	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,5%	T	1 838	0	5,87	-	10 785	10 785	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,0%	T	1 225	0	8,80	-	10 785	10 785	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,5%	T	613	0	17,59	-	10 785	10 785	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,0%	T	0	0	-	-	10 785	10 785	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,5%	T	0	-613	-	17,59	10 785	10 785	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	75,0%	T	0	-1 225	-	8,80	10 785	10 785	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,5%	T	0	-1 838	-	5,87	10 785	10 785	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100%	■	0	-2 451	-	21,71	53 207	53 207	0	0	0	0	0,0000	0,0000
Piano Terra							Sezione: Solai 1.5							
Travetto 1-2	0%	■	4 749	0	11,20	-	53 207	53 207	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,5%	T	3 231	0	3,34	-	10 785	10 785	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,0%	T	1 713	-757	6,30	14,25	10 785	10 785	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,5%	T	195	-1 722	55,31	6,26	10 785	10 785	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,0%	T	0	-2 927	-	3,68	10 785	10 785	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,5%	T	0	-4 445	-	2,43	10 785	10 785	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	75,0%	T	0	-5 963	-	1,81	10 785	10 785	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,5%	T	0	-7 481	-	1,82	13 589	13 589	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100%	■	0	-8 999	-	5,91	53 207	53 207	0	0	0	0	0,0000	0,0000
Travetto 2-3	0%	■	11 423	0	4,66	-	53 207	53 207	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,5%	T	9 053	0	1,50	-	13 589	13 589	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,0%	T	6 684	0	1,75	-	11 710	11 710	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,5%	T	4 314	0	2,71	-	11 710	11 710	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,0%	T	1 944	0	6,02	-	11 710	11 710	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,5%	T	185	-585	63,30	20,02	11 710	11 710	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	75,0%	T	0	-2 955	-	3,96	11 710	11 710	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,5%	T	0	-5 325	-	2,20	11 710	11 710	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100%	■	0	-7 695	-	6,91	53 207	53 207	0	0	0	0	0,0000	0,0000

LEGENDA:

IdCmp	Identificativo della campata.
%L _{LI}	Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d’inflessione (L _{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
Tp	Tipo di sezione verificata.
V _{Ed,Y} (^{+/−})	Valori massimo e minimo del taglio di progetto.
CS(^{+/−})	Coefficienti di sicurezza relativi alle sollecitazioni "V _{Ed,Y} (⁺)" e "V _{Ed,Y} (⁻)" ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100).
V _{Rd} (⁺), V _{Rd} (⁻)	Valori massimo e minimo del taglio ultimo, per conglomerato compresso.
N _{Ed} (^{+/−})	Sforzo Normale medio nella Sezione di Verifica.
V _{Rsd,p} (⁺), V _{Rsd,p} (⁻)	Contributi dell'acciaio al taglio ultimo dovuti ai ferri piegati, relativi alle sollecitazioni "V _{Ed,Y} (⁺)" e "V _{Ed,Y} (⁻)".
A _{sw,p} (⁺), A _{sw,p} (⁻)	Aree dei ferri piegati.

TRAVI - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione)

Solai - verifiche delle tensioni di esercizio																	
%LLI T _{prnf}	Compressione calcestruzzo								Trazione acciaio								
	Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio/FRP rinforzo								
	Id _{Cmb}	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato	Id _{Cmb}	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato	
[%]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]					[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]			
Piano Terra									Sezione: Solai 1.1								
Campata : Travetto 2-1																	
0%	RAR	0,957	14,94	0	5 383	0	15.60	SI	RAR	11,540	360,00	0	5 383	0	31.19	SI	
	QPR	0,957	11,21	0	5 383	0	11.70	SI									
25,0%	RAR	0,652	14,94	0	-2 043	0	22.91	SI	RAR	15,429	360,00	0	-2 043	0	23.33	SI	
	QPR	0,652	11,21	0	-2 043	0	17.18	SI									
50,0%	RAR	2,952	14,94	0	-5 447	0	5.06	SI	RAR	253,916	360,00	0	-5 447	0	1.41	SI	
	QPR	2,952	11,21	0	-5 447	0	3.79	SI									
75,0%	RAR	2,738	14,94	0	-5 052	0	5.45	SI	RAR	235,503	360,00	0	-5 052	0	1.52	SI	
	QPR	2,738	11,21	0	-5 052	0	4.09	SI									
100%	RAR	0,274	14,94	0	-857	0	54.61	SI	RAR	6,472	360,00	0	-857	0	55.62	SI	
	QPR	0,274	11,21	0	-857	0	40.96	SI									
Campata : Travetto 3-2																	
0%	RAR	0,127	14,94	0	-394	0	NS	SI	RAR	3,069	360,00	0	-394	0	NS	SI	
	QPR	0,127	11,21	0	-394	0	88.10	SI									
25,0%	RAR	0,454	14,94	0	-1 408	0	32.87	SI	RAR	10,967	360,00	0	-1 408	0	32.82	SI	
	QPR	0,454	11,21	0	-1 408	0	24.65	SI									
50,0%	RAR	0,279	14,94	0	-864	0	53.56	SI	RAR	6,730	360,00	0	-864	0	53.49	SI	
	QPR	0,279	11,21	0	-864	0	40.17	SI									
75,0%	RAR	1,295	14,94	0	2 113	0	11.53	SI	RAR	7,265	360,00	0	2 113	0	49.54	SI	
	QPR	1,295	11,21	0	2 113	0	8.65	SI									
100%	RAR	1,006	14,94	0	5 657	0	14.85	SI	RAR	12,128	360,00	0	5 657	0	29.68	SI	
	QPR	1,006	11,21	0	5 657	0	11.13	SI									
Piano Terra									Sezione: Solai 1.2								
Campata : Travetto 1-2																	
0%	RAR	0,158	14,94	0	-489	0	94.65	SI	RAR	3,809	360,00	0	-489	0	94.51	SI	

Solai - verifiche delle tensioni di esercizio																	
%LLI Tp _{inf}	Compressione calcestruzzo								Trazione acciaio								
	Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio/FRP rinforzo								
	IdCmb	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato	IdCmb	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato	
[%]		[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]			
25,0%	QPR	0,158	11,21	0	-489	0	70.98	SI									
	RAR	0,542	14,94	0	-1 679	0	27.56	SI	RAR	13,078	360,00	0	-1 679	0	27.52	SI	
	QPR	0,542	11,21	0	-1 679	0	20.67	SI									
50,0%	RAR	0,670	14,94	0	-2 075	0	22.30	SI	RAR	16,162	360,00	0	-2 075	0	22.27	SI	
	QPR	0,670	11,21	0	-2 075	0	16.72	SI									
75,0%	RAR	0,542	14,94	0	-1 679	0	27.56	SI	RAR	13,078	360,00	0	-1 679	0	27.52	SI	
	QPR	0,542	11,21	0	-1 679	0	20.67	SI									
100%	RAR	0,158	14,94	0	-489	0	94.65	SI	RAR	3,809	360,00	0	-489	0	94.51	SI	
	QPR	0,158	11,21	0	-489	0	70.98	SI									
Piano Terra								Sezione: Solai 1.3									
Campata : Travetto 1-2																	
0%	RAR	0,158	14,94	0	-489	0	94.65	SI	RAR	3,809	360,00	0	-489	0	94.51	SI	
	QPR	0,158	11,21	0	-489	0	70.98	SI									
25,0%	RAR	0,542	14,94	0	-1 679	0	27.56	SI	RAR	13,078	360,00	0	-1 679	0	27.52	SI	
	QPR	0,542	11,21	0	-1 679	0	20.67	SI									
50,0%	RAR	0,670	14,94	0	-2 075	0	22.30	SI	RAR	16,162	360,00	0	-2 075	0	22.27	SI	
	QPR	0,670	11,21	0	-2 075	0	16.72	SI									
75,0%	RAR	0,542	14,94	0	-1 679	0	27.56	SI	RAR	13,078	360,00	0	-1 679	0	27.52	SI	
	QPR	0,542	11,21	0	-1 679	0	20.67	SI									
100%	RAR	0,158	14,94	0	-489	0	94.65	SI	RAR	3,809	360,00	0	-489	0	94.51	SI	
	QPR	0,158	11,21	0	-489	0	70.98	SI									
Piano Terra								Sezione: Solai 1.4									
Campata : Travetto 1-2																	
0%	RAR	0,089	14,94	0	-276	0	NS	SI	RAR	2,150	360,00	0	-276	0	NS	SI	
	QPR	0,089	11,21	0	-276	0	NS	SI									
25,0%	RAR	0,212	14,94	0	-657	0	70.44	SI	RAR	5,117	360,00	0	-657	0	70.34	SI	
	QPR	0,212	11,21	0	-657	0	52.83	SI									
50,0%	RAR	0,253	14,94	0	-784	0	59.03	SI	RAR	6,106	360,00	0	-784	0	58.95	SI	
	QPR	0,253	11,21	0	-784	0	44.27	SI									
75,0%	RAR	0,212	14,94	0	-657	0	70.44	SI	RAR	5,117	360,00	0	-657	0	70.34	SI	
	QPR	0,212	11,21	0	-657	0	52.83	SI									
100%	RAR	0,089	14,94	0	-276	0	NS	SI	RAR	2,150	360,00	0	-276	0	NS	SI	
	QPR	0,089	11,21	0	-276	0	NS	SI									
Piano Terra								Sezione: Solai 1.5									
Campata : Travetto 1-2																	
0%	RAR	0,127	14,94	0	-394	0	NS	SI	RAR	3,069	360,00	0	-394	0	NS	SI	
	QPR	0,127	11,21	0	-394	0	88.10	SI									
25,0%	RAR	0,454	14,94	0	-1 408	0	32.87	SI	RAR	10,967	360,00	0	-1 408	0	32.82	SI	
	QPR	0,454	11,21	0	-1 408	0	24.65	SI									
50,0%	RAR	0,279	14,94	0	-864	0	53.56	SI	RAR	6,730	360,00	0	-864	0	53.49	SI	
	QPR	0,279	11,21	0	-864	0	40.17	SI									
75,0%	RAR	1,295	14,94	0	2 113	0	11.53	SI	RAR	7,265	360,00	0	2 113	0	49.54	SI	
	QPR	1,295	11,21	0	2 113	0	8.65	SI									
100%	RAR	1,006	14,94	0	5 657	0	14.85	SI	RAR	12,128	360,00	0	5 657	0	29.68	SI	
	QPR	1,006	11,21	0	5 657	0	11.13	SI									
Campata : Travetto 2-3																	
0%	RAR	0,957	14,94	0	5 383	0	15.60	SI	RAR	11,540	360,00	0	5 383	0	31.19	SI	
	QPR	0,957	11,21	0	5 383	0	11.70	SI									
25,0%	RAR	0,652	14,94	0	-2 043	0	22.91	SI	RAR	15,429	360,00	0	-2 043	0	23.33	SI	
	QPR	0,652	11,21	0	-2 043	0	17.18	SI									
50,0%	RAR	2,952	14,94	0	-5 447	0	5.06	SI	RAR	253,916	360,00	0	-5 447	0	1.41	SI	
	QPR	2,952	11,21	0	-5 447	0	3.79	SI									
75,0%	RAR	2,738	14,94	0	-5 052	0	5.45	SI	RAR	235,503	360,00	0	-5 052	0	1.52	SI	
	QPR	2,738	11,21	0	-5 052	0	4.09	SI									
100%	RAR	0,274	14,94	0	-857	0	54.61	SI	RAR	6,472	360,00	0	-857	0	55.62	SI	
	QPR	0,274	11,21	0	-857	0	40.96	SI									

LEGENDA:

%LLI	Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L _{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
Rinf.	Indica la presenza del rinforzo sulla sezione di verifica.
FRC	Spostamento massimo (freccia) dell'elemento, valutata in combinazione Caratteristica (RARA).
IdCmb	Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
σ _{cc}	Tensione massima di compressione nel calcestruzzo.
σ _{cd,amm}	Tensione ammissibile per la verifica a compressione del calcestruzzo.
N _{Ed} , M _{Ed,3} , M _{Ed,2}	Sollecitazioni di progetto.
σ _{at}	Tensione massima di trazione nell'acciaio della Trave/Rinforzo o nel FRP.
σ _{td,amm}	Tensione ammissibile per la verifica a trazione dell'acciaio/rinforzo.
CS	Coefficiente di Sicurezza (= σ _{cd, amm} /σ _{cc} ; σ _{td, amm} /σ _{at}). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100).
Verificato	[SI] = La verifica è soddisfatta (σ _{cc} ≤σ _{cd,amm} ; σ _{at} ≤σ _{td,amm}). [NO] = La verifica NON è soddisfatta (σ _{cc} >σ _{cd,amm} ; σ _{at} >σ _{td,amm}).

TRAVI - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione)

Solai - verifica allo stato limite di fessurazione													
%L _{LI}	Id _{Cmb}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificat o
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
Piano Terra								Sezione: Solai 1.1					
Campata Travetto 2-1				AA= PCA									
0%	FRQ	0	5 383	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	5 383	0	0,96	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	0	1 280	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	1 280	0	0,39	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI

Solai - verifica allo stato limite di fessurazione

%L _{LI}	Id _{Cmb}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
25,0%	FRQ	0	-2 043	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-2 043	0	1,22	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	-4 220	0	2,51	2,13	5,6205 E-04	74	200	0,112	0,400	3,56	SI
	QPR	0	-4 220	0	2,51	2,13	5,6205 E-04	74	200	0,112	0,300	2,67	SI
50,0%	FRQ	0	-5 447	0	3,24	2,13	8,1791 E-04	74	200	0,164	0,400	2,44	SI
	QPR	0	-5 447	0	3,24	2,13	8,1791 E-04	74	200	0,164	0,300	1,83	SI
62,5%	FRQ	0	-5 724	0	3,41	2,13	8,794 E-04	74	200	0,176	0,400	2,27	SI
	QPR	0	-5 724	0	3,41	2,13	8,794 E-04	74	200	0,176	0,300	1,70	SI
75,0%	FRQ	0	-5 052	0	3,01	2,13	7,3023 E-04	74	200	0,146	0,400	2,74	SI
	QPR	0	-5 052	0	3,01	2,13	7,3023 E-04	74	200	0,146	0,300	2,05	SI
87,5%	FRQ	0	-3 429	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-3 429	0	2,04	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	0	-857	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-857	0	0,51	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Campata Travetto 3-2								AA= PCA					
0%	FRQ	0	-394	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-394	0	0,24	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	0	-1 096	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-1 096	0	0,67	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	0	-1 408	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-1 408	0	0,86	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	-1 331	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-1 331	0	0,82	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	0	-864	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-864	0	0,53	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	0	894	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	894	0	0,29	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	0	2 113	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	2 113	0	0,68	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	0	3 663	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	3 663	0	1,14	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	0	5 657	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	5 657	0	1,01	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terra								Sezione: Solai 1.2					
Campata Travetto 1-2								AA= PCA					
0%	FRQ	0	-489	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-489	0	0,30	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	0	-1 183	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-1 183	0	0,72	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	0	-1 679	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-1 679	0	1,03	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	-1 976	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-1 976	0	1,21	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	0	-2 075	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-2 075	0	1,27	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	0	-1 976	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-1 976	0	1,21	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	0	-1 679	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-1 679	0	1,03	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	0	-1 183	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-1 183	0	0,72	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	0	-489	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-489	0	0,30	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terra								Sezione: Solai 1.3					
Campata Travetto 1-2								AA= PCA					
0%	FRQ	0	-489	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-489	0	0,30	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	0	-1 183	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-1 183	0	0,72	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	0	-1 679	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-1 679	0	1,03	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	-1 976	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-1 976	0	1,21	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	0	-2 075	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-2 075	0	1,27	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	0	-1 976	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-1 976	0	1,21	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	0	-1 679	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-1 679	0	1,03	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	0	-1 183	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-1 183	0	0,72	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	0	-489	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-489	0	0,30	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terra								Sezione: Solai 1.4					
Campata Travetto 1-2								AA= PCA					
0%	FRQ	0	-276	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI

Solai - verifica allo stato limite di fessurazione

%L _{LI}	Id _{Cmb}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
12,5%	QPR	0	-276	0	0,17	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	0	-499	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-499	0	0,31	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	0	-657	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-657	0	0,40	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	-752	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-752	0	0,46	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	0	-784	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-784	0	0,48	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	0	-752	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-752	0	0,46	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	0	-657	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-657	0	0,40	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	0	-499	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-499	0	0,31	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	0	-276	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-276	0	0,17	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terra								Sezione: Solai 1.5					
Campata Travetto 1-2								AA= PCA					
0%	FRQ	0	-394	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-394	0	0,24	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	0	-1 096	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-1 096	0	0,67	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	0	-1 408	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-1 408	0	0,86	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	-1 331	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-1 331	0	0,82	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	0	-864	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-864	0	0,53	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	0	894	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	894	0	0,29	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	0	2 113	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	2 113	0	0,68	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	0	3 663	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	3 663	0	1,14	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	0	5 657	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	5 657	0	1,01	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Campata Travetto 2-3								AA= PCA					
0%	FRQ	0	5 383	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	5 383	0	0,96	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	0	1 280	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	1 280	0	0,39	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	0	-2 043	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-2 043	0	1,22	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	-4 220	0	2,51	2,13	5,6205 E-04	74	200	0,112	0,400	3,56	SI
	QPR	0	-4 220	0	2,51	2,13	5,6205 E-04	74	200	0,112	0,300	2,67	SI
50,0%	FRQ	0	-5 447	0	3,24	2,13	8,1791 E-04	74	200	0,164	0,400	2,44	SI
	QPR	0	-5 447	0	3,24	2,13	8,1791 E-04	74	200	0,164	0,300	1,83	SI
62,5%	FRQ	0	-5 724	0	3,41	2,13	8,794 E-04	74	200	0,176	0,400	2,27	SI
	QPR	0	-5 724	0	3,41	2,13	8,794 E-04	74	200	0,176	0,300	1,70	SI
75,0%	FRQ	0	-5 052	0	3,01	2,13	7,3023 E-04	74	200	0,146	0,400	2,74	SI
	QPR	0	-5 052	0	3,01	2,13	7,3023 E-04	74	200	0,146	0,300	2,05	SI
87,5%	FRQ	0	-3 429	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-3 429	0	2,04	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	0	-857	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-857	0	0,51	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI

LEGENDA:

%L_{LI}	Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L _{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
FRC	Spostamento massimo (freccia) dell'elemento, valutata in combinazione Caratteristica (RARA).
AA	Identificativo dell'aggressività dell'ambiente: [PCA] = "Ordinario"; [MDA] = "Aggressivo"; [MLA] = "Molto aggressivo".
Id_{Cmb}	Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
N_{Ed}, M_{Ed,3}, M_{Ed,2}	Sollecitazioni di progetto.
σ_{ct,f}	Tensione massima di trazione nel calcestruzzo per la fessurazione, calcolata nell'ipotesi di calcestruzzo resistente a trazione. Se tale valore è maggiore di σ _t la sezione è soggetta a fessurazione.
σ_t	N.B. I valori negativi indicano una sezione interamente compressa. In tal caso le sollecitazioni forniscono il minimo valore di compressione.
ε_{sm}	Tensione massima di trazione nel calcestruzzo relativa allo stato limite di formazione delle fessure [relazione (4.1.13) del § 4.1.2.2.4 del DM 2018].
A_e	Deformazione unitaria media delle barre di armatura.
Δ_{sm}	Area efficace del calcestruzzo teso.
W_d	Distanza media tra le fessure.
W_{amm}	Valore di calcolo di apertura massima delle fessure.
CS	Valore ammissibile di apertura delle fessure.
Verificato	Coefficiente di Sicurezza (=W _d / W _{amm}). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100). [-] = Fessurazioni nulle (W _d = 0).
	[SI] = W _d ≤ W _{amm} ; [NO] = W _d > W _{amm}

VERIFICA DEFORMABILITÀ - VERIFICA SNELLEZZA (Elevazione)

Verifica deformabilità - Verifica snellezza																
Id _{Elm}	%LLi/Nodo	CS	L	h	K	f _{ck}	f _{yk}	A _{s,req}	A _{s,prov}	ρ	ρ'	T	Tmp	λ	λ _{lim}	Verificato
			[cm]	[cm]		[N/mm ²]	[N/mm ²]	[mm ²]	[mm ²]	[%]	[%]					
Piano Terra																
										Sezione: Solai 1.1						
Travetto 2-1	50,0%	1,78	457	25	1,3	24,90	450,00	96	101	0,23	0,00	SI	NO	18,27	32,59	SI
Travetto 3-2	50,0%	7,22	303	25	1,3	24,90	450,00	30	79	0,07	0,14	SI	NO	12,13	87,62	SI
Piano Terra																
										Sezione: Solai 1.2						
Travetto 1-2	50,0%	3,37	225	25	1,0	24,90	450,00	66	79	0,16	0,05	SI	NO	9,00	30,34	SI
Piano Terra																
										Sezione: Solai 1.3						
Travetto 1-2	50,0%	3,37	225	25	1,0	24,90	450,00	66	79	0,16	0,05	SI	NO	9,00	30,34	SI
Piano Terra																
										Sezione: Solai 1.4						
Travetto 1-2	50,0%	6,75	140	25	1,0	24,90	450,00	53	79	0,13	0,09	SI	NO	5,61	37,90	SI
Piano Terra																
										Sezione: Solai 1.5						
Travetto 1-2	50,0%	7,22	303	25	1,3	24,90	450,00	30	79	0,07	0,14	SI	NO	12,13	87,62	SI
Travetto 2-3	50,0%	1,78	457	25	1,3	24,90	450,00	96	101	0,23	0,00	SI	NO	18,27	32,59	SI

LEGENDA:

Id_{Elm}	Identificativo dell'elemento.
%LLi/Nodo	[%LLI] = Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (LLI), a partire dall'estremo iniziale.
CS	[Nodo] = rappresenta l'identificativo del nodo strutturale per il quale vengono forniti i valori di verifica.
	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	Luce di calcolo dell'elemento (coincide con la luce libera di inflessione).
h	Altezza di calcolo dell'elemento.
K	Coefficiente correttivo, funzione dello schema strutturale.
f_{ck}	Resistenza caratteristica cilindrica a compressione del calcestruzzo.
f_{yk}	Tensione caratteristica di snervamento dell'armatura.
A_{s,req}	Area di armatura tesa richiesta allo SLU.
A_{s,prov}	Area di armatura tesa effettivamente presente.
ρ	Rapporto di armatura tesa.
ρ'	Rapporto di armatura compressa.
T	[SI] = sezione a T avente larghezza dell'ala maggiore di tre volte lo spessore dell'anima; [NO] = sezione che non soddisfa il requisito precedente.
Tmp	[SI] = elemento caricato da tramezzi che possono subire danni a causa di inflessione eccessiva; [NO] = elemento NON caricato da tramezzi che possono subire danni a causa di inflessione eccessiva.
λ = L/h	Rapporto di snellezza tra luce L e altezza h dell'elemento.
λ_{lim}	Snellezza limite.
Verificato	[SI] = λ ≤ λ _{lim} - la verifica delle inflessioni si può ritenere implicitamente soddisfatta; [NO] = λ > λ _{lim} - è necessario procedere alla verifica di inflessione mediante calcolo.

NODI (CA) - VERIFICA DI CONFINAMENTO PARTE 1 (Fondazione)

Dati generali di verifica												
Id _{Nd}	Pos	Stato	Id _{pil,sup}	σ _{cR}	σ _{tR}	f _{yk}	f _{tk}	N _{d,sup}	N _{d,inf}	A _{s,st}	CS	
				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N]		η	ξ/f

NODI (CA) - VERIFICA DI CONFINAMENTO PARTE 2 (Fondazione)

Dati indicati per direzione															
Di _r	Id _{Tr}	b _j	h _{jw}	A _{sup} /M ⁺	A _{inf} /M ⁻	Or _{vj} _d	V _{c,η}	V _{c,ξ}	σ _η	σ _ξ	V _{jsd,sup}	V _{jsd,inf}	V _d	V _{jsr}	V _{rsd}
		[cm]	[cm]	[cm ² ;N-m]	[cm ² ;N-m]		[N]	[N]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]

LEGENDA:

Dir	Direzione di verifica: 1 = asse locale 3 del pilastro; 2 = asse locale 2 del pilastro
Id_{Tr}	Identificativo delle travi che definiscono la direzione.
b_j	Larghezza effettiva del nodo relativo alla trave esaminata.
h_{jw}	Distanza tra le armature superiori ed inferiori della trave.
A_{sup}/M⁺	Se Or. V _{jd} = A -> Armatura superiore a flessione; se Or. V _{jd} = M -> Massimo momento di calcolo nella sezione della trave a contatto con il nodo.
A_{inf}/M⁻	Se Or. V _{jd} = A -> Armatura inferiore a flessione; se Or. V _{jd} = M -> Minimo momento di calcolo nella sezione della trave a contatto con il nodo.
Or_{vj}	Origine del taglio nel nodo per la direzione considerata: [A] = taglio derivante dalle armature delle travi concorrenti nel nodo; [M] = taglio derivante dai momenti agenti agli estremi delle travi concorrenti nel nodo.
V_d	Max Taglio di Progetto per Fessurazione Diagonale.
V_{jsr}	Forza orizzontale resistente del rinforzo.
V_{rsd}	Forza orizzontale resistente del rinforzo+staffe.
h_{jc}	Distanza, tra le giaciture più esterne delle armature del pilastro, nella direzione in esame.
Id_{rf}	Identificativo dell'intervento.
Pos	Posizione del nodo: [I] = interno; [E] = esterno
C/NC	Identificativo dello stato del nodo ([NC] = Non Confinato; [C] = Confinato).
Id_{pil,sup}	Identificativo del pilastro al di sopra del nodo.
σ_{cR}	Resistenza di calcolo a compressione del calcestruzzo per la verifica del nodo.
σ_{tR}	Resistenza di calcolo a trazione del calcestruzzo per la verifica del nodo.
f_{yk}	Resistenza caratteristica allo snervamento delle staffe nel nodo.
f_{tk}	Resistenza caratteristica ultima del rinforzo in FRP; [-] = rinforzo non presente.
N_{d,sup}	Sforzo normale nel pilastro al di sopra del nodo.
N_{d,inf}	Sforzo normale nel pilastro al di sotto del nodo.
A_{sw}	Staffe nel nodo (numero di staffe/diametro in mm/passi in cm/numero di bracci; [-] = assenza di staffe nel nodo).
CS	Coefficiente di sicurezza: [η] = a compressione; [ξ/f] = max tra controllo f _{ctd} e fessurazione diagonale garantita da staffe e rinforzo ([NS] = Non Significativo per

Dati indicati per direzione																
Di r	Id _{Tr}	b _j	h _{jw}	A _{sup} /M ⁺	A _{inf} /M ⁻	Or _{vj} _d	V _{c,η}	V _{c,ξ}	σ _η	σ _ξ	V _{jsd,sup}	V _{jsd,inf}	V _d	V _{jsr}	V _{rsd}	h _{jc}
		[cm]	[cm]	[cm ² ;N-m]	[cm ² ;N-m]		[N]	[N]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm]

valori di CS ≥ 100; [VNR] = Verifica Non Richiesta).

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

V_c Tagli nel pilastro al di sopra del nodo impiegato per la verifica: [η] = tensione principale di compressione; [ξ] = tensione principale di trazione

σ Tensioni principali di progetto: [η] = compressione; [ξ] = trazione; [-] = rinforzo presente.

V_{jsd} Taglio di progetto per il meccanismo della fessurazione diagonale superiore e inferiore. [-] = rinforzo non presente.

NODI (CA) - VERIFICA A PUNZONAMENTO (Fondazione)

Nodi (CA) - Verifica a punzonamento																					
Id _{Nd}	Sp _p	Dir _p _z	V _{Ed,pz}	β	u ₀	V _{Rd,0,max}	D _{st}	θ	u ₁	R _{z,terr}	V _{Ed,red}	V _{Rd,1,c}	A _{s,pz,A/B}	V _{Rd,1,cs,s}	V _{Rd,1,cs,c}	α	D _{st,out}	u _{out}	CS _{0,max}	CS _{1,c}	CS _{1,cs}
	[m]		[N]		[m]	[N]	[m]	[°]	[m]	[N]	[N]	[N]	[cm²]	[N]	[N]	[°]	[m]	[m]			
00022	0,30	0	130560	2,825	0,77	749 350	0,27	43,3	1,33	63 008	190812	292145	-	-	219 109	-	-	-	2,56	1,53	NS
00024	0,30	0	157212	3,368	1,19	1 162 723	0,27	43,3	2,04	68 627	298362	447064	-	-	335 298	-	-	-	2,60	1,50	NS
00026	0,30	0	158346	3,699	1,20	1 165 989	0,27	43,3	2,04	73 320	314447	447730	-	-	335 798	-	-	-	2,38	1,42	NS
00027	0,30	0	115152	5,176	1,20	1 170 863	0,27	43,3	2,05	56 731	302376	494405	-	-	370 804	-	-	-	2,41	1,64	NS
00028	0,30	0	132184	2,942	0,77	749 350	0,27	43,3	1,39	61 259	208651	305712	-	-	229 284	-	-	-	2,39	1,47	NS
00029	0,30	0	111799	5,062	1,20	1 167 484	0,21	50,4	1,86	46 781	329111	574955	-	-	431 216	-	-	-	2,53	1,75	NS
00031	0,30	0	230687	2,468	1,80	1 756 290	0,21	50,4	3,12	55 333	432768	879149	-	-	659 362	-	-	-	3,37	2,03	NS
00033	0,30	0	238685	2,375	1,80	1 756 290	0,21	50,4	3,12	56 769	432083	879149	-	-	659 362	-	-	-	3,38	2,03	NS
00034	0,30	0	124516	3,325	1,20	1 170 860	0,27	43,3	2,06	54 524	232736	450611	-	-	337 958	-	-	-	3,38	1,94	NS
00035	0,30	0	82 121	6,156	1,80	1 756 290	0,18	55,5	2,90	31 668	336895	980617	-	-	735 463	-	-	-	4,19	2,91	NS
00036	0,30	0	85 193	5,780	1,80	1 756 290	0,18	55,5	2,90	31 415	332797	980618	-	-	735 464	-	-	-	4,27	2,95	NS
00041	0,30	0	122 403	3,278	1,20	1 170 860	0,27	43,3	2,06	53 684	225286	450611	-	-	337 958	-	-	-	3,49	2,00	NS

LEGENDA:

Id _{Nd}	Identificativo del nodo.
Sp _p	Spessore della piastra.
Dir _{pz}	Direzione di punzonamento (0 = verso il basso; 1 = verso l'alto).
V _{Ed,pz}	Forza di punzonamento di progetto.
β	Coefficiente amplificativo per l'eccentricità
u ₀	Perimetro di verifica in adiacenza del pilastro
V _{Rd,0,max}	Forza resistente in adiacenza del pilastro
D _{st}	Distanza dal pilastro del perimetro critico u ₁
θ	Angolo di diffusione
u ₁	Perimetro di verifica di base
R _{z,terr}	Reazione del terreno all'interno del perimetro u ₁
V _{Ed,red}	Forza netta di punzonamento
V _{Rd,1,c}	Forza resistente in assenza di armature lungo u ₁
A _{s,pz,A/B}	Armatura a punzonamento esecutiva alla distanza della prima fila di armature dal pilastro.
V _{Rd,1,cs,s}	Forza resistente dovuta alle armature lungo u ₁
V _{Rd,1,cs,c}	Forza resistente dovuta al calcestruzzo, in presenza di armature, lungo u ₁
α	Angolo compreso fra l'armatura a punzonamento ed il piano della piastra
D _{st,out}	Distanza dal pilastro oltre la quale non è richiesta armatura
u _{out}	Perimetro critico oltre il quale non è richiesta armatura
CS _{0,max}	Coefficiente di sicurezza per la verifica in adiacenza del pilastro, lungo il perimetro u ₀
CS _{1,c}	Coefficiente di sicurezza in assenza di armature lungo il perimetro u ₁
CS _{1,cs}	Coefficiente di sicurezza in presenza di armature lungo il perimetro u ₁

PLATEE - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Fondazione)

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																				
Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	
			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]		
Fondazione			Platea 1																	
P	S	00014	4	40 097	0,076 97	0,076 97	1,95	00015	20	44 340	0,076 97	0,076 97	1,76	00016	29	40 908	0,076 97	0,076 97	1,91	
	I		-7	44 913	0,076 97	0,076 97	1,74		-16	53 852	0,076 97	0,076 97	1,45		-34	49 489	0,076 97	0,076 97	1,58	
S	S		-82	30 656	0,076 97	0,076 97	2,55		33	50 739	0,076 97	0,076 97	1,54		119	45 796	0,076 97	0,076 97	1,71	
	I		41	36 578	0,076 97	0,076 97	2,14		38	49 227	0,076 97	0,076 97	1,59		-140	45 321	0,076 97	0,076 97	1,73	
P	S	00017	-19	41 130	0,076 97	0,076 97	1,90	00022	50	11 851	0,076 97	0,076 97	6,60	00024	0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		22	44 881	0,076 97	0,076 97	1,74		-101	28 177	0,076 97	0,076 97	2,78		-82	28 861	0,076 97	0,076 97	2,71	
S	S		32	30 474	0,076 97	0,076 97	2,57		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		33	36 635	0,076 97	0,076 97	2,13		-2	26 401	0,076 97	0,076 97	2,96		-72	47 584	0,076 97	0,076 97	1,64	
P	S	00026	0	0	0,076 97	0,076 97	-	00027	0	0	0,076 97	0,076 97	-	00028	79	4 892	0,076 97	0,076 97	15,98	

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																			
Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
	I		-24	20 426	0,076 97	0,076 97	3,83		87	26 477	0,076 97	0,076 97	2,95		-95	19 316	0,076 97	0,076 97	4,05
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		3	28	0,076 97	0,076 97	NS
	I		-99	45 334	0,076 97	0,076 97	1,73		303	51 270	0,153 94	0,153 94	7,60		-5	25 896	0,076 97	0,076 97	3,02
P	S	00029	-132	264	0,076 97	0,076 97	NS	00031	0	0	0,076 97	0,076 97	-	00033	0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		74	27 983	0,076 97	0,076 97	2,79		-1	54 840	0,076 97	0,076 97	1,43		-30	65 222	0,076 97	0,076 97	1,20
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		195	48 949	0,153 94	0,153 94	8,99		-16	59 479	0,076 97	0,076 97	1,31		29	69 612	0,076 97	0,076 97	1,12
P	S	00034	0	0	0,076 97	0,076 97	-	00035	0	0	0,076 97	0,076 97	-	00036	0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		52	40 997	0,076 97	0,076 97	1,91		-19	39 573	0,076 97	0,076 97	1,98		-9	39 714	0,076 97	0,076 97	1,97
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		9	22 979	0,076 97	0,076 97	3,40		20	39 041	0,076 97	0,076 97	2,00		9	39 224	0,076 97	0,076 97	1,99
P	S	00037	0	1 026	0,076 97	0,076 97	76,2 2	00038	406	7 285	0,076 97	0,076 97	10,7 3	00039	1 454	2 168	0,076 97	0,076 97	35,99
	I		0	423	0,076 97	0,076 97	NS		-281	12 311	0,076 97	0,076 97	6,36		-792	8 097	0,076 97	0,076 97	9,67
S	S		0	1 602	0,076 97	0,076 97	48,8 2		4	19 102	0,076 97	0,076 97	4,09		130	24 436	0,076 97	0,076 97	3,20
	I		0	607	0,076 97	0,076 97	NS		-24	24 224	0,076 97	0,076 97	3,23		-262	30 034	0,076 97	0,076 97	2,60
P	S	00040	0	2 046	0,076 97	0,076 97	38,2 2	00041	0	0	0,076 97	0,076 97	-	00116	-22	20 508	0,076 97	0,076 97	3,81
	I		0	906	0,076 97	0,076 97	86,3 2		-44	34 035	0,076 97	0,076 97	2,30		35	24 922	0,076 97	0,076 97	3,14
S	S		0	1 550	0,076 97	0,076 97	50,4 5		0	0	0,076 97	0,076 97	-		-139	29 239	0,076 97	0,076 97	2,68
	I		0	661	0,076 97	0,076 97	NS		-12	23 025	0,076 97	0,076 97	3,40		191	27 577	0,076 97	0,076 97	2,83
P	S	00117	83	15 484	0,076 97	0,076 97	5,05	00133	-20	13 873	0,076 97	0,076 97	5,64	00134	66	22 800	0,076 97	0,076 97	3,43
	I		-53	20 042	0,076 97	0,076 97	3,90		-8	18 237	0,076 97	0,076 97	4,29		-81	26 885	0,076 97	0,076 97	2,91
S	S		316	8 970	0,076 97	0,076 97	8,71		-137	6 444	0,076 97	0,076 97	12,1 4		304	32 333	0,076 97	0,076 97	2,42
	I		-210	11 709	0,076 97	0,076 97	6,68		-38	8 513	0,076 97	0,076 97	9,19		-363	29 947	0,076 97	0,076 97	2,61
P	S	00154	2	2 161	0,076 97	0,076 97	36,1 9	00155	-39	5 038	0,076 97	0,076 97	15,5 2	00156	-1 866	3 398	0,076 97	0,076 97	23,08
	I		1	721	0,076 97	0,076 97	NS		19	4 171	0,076 97	0,076 97	18,7 5		2 621	7 334	0,076 97	0,076 97	10,62
S	S		-5	5 410	0,076 97	0,076 97	14,4 6		20	12 697	0,076 97	0,076 97	6,16		-81	55 769	0,076 97	0,076 97	1,24
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		-10	9 239	0,076 97	0,076 97	8,46		-219	82 772	0,153 94	0,153 94	2,46
P	S	00157	-178	1 086	0,076 97	0,076 97	72,0 3	00158	-69	8 070	0,076 97	0,076 97	9,69	00159	1	2 057	0,076 97	0,076 97	38,02
	I		-485	10 478	0,076 97	0,076 97	7,47		49	4 799	0,076 97	0,076 97	16,2 9		-1	763	0,076 97	0,076 97	NS
S	S		-272	35 602	0,076 97	0,076 97	1,59		9	22 064	0,076 97	0,076 97	3,54		0	14 098	0,076 97	0,076 97	5,55
	I		560	82 734	0,153 94	0,153 94	2,46		3	18 977	0,076 97	0,076 97	4,12		0	1 800	0,076 97	0,076 97	43,45
P	S	00160	0	450	0,076 97	0,076 97	NS	00161	0	854	0,076 97	0,076 97	91,5 7	00162	0	3 124	0,076 97	0,076 97	25,03
	I		0	283	0,076 97	0,076 97	NS		0	84	0,076 97	0,076 97	NS		0	75	0,076 97	0,076 97	NS
S	S		0	12 985	0,076 97	0,076 97	6,02		0	11 272	0,076 97	0,076 97	6,94		0	10 640	0,076 97	0,076 97	7,35
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
P	S	00163	1	3 146	0,076 97	0,076 97	24,8 6	00164	-2	10 883	0,076 97	0,076 97	7,19	00165	190	304	0,076 97	0,076 97	NS
	I		0	493	0,076 97	0,076 97	NS		-1	6 187	0,076 97	0,076 97	12,6 4		57	18 869	0,076 97	0,076 97	4,14
S	S		0	10 151	0,076 97	0,076 97	7,70		9	23 034	0,076 97	0,076 97	3,40		213	58 243	0,076 97	0,076 97	1,21
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		3	25 355	0,076 97	0,076 97	3,08		-842	116 358	0,153 94	0,153 94	1,43
P	S	00166	-189	17 610	0,076 97	0,076 97	4,44	00167	-7	4 827	0,076 97	0,076 97	16,2 0	00168	-1	30	0,076 97	0,076 97	NS
	I		48	17 172	0,076 97	0,076 97	4,55		2	3 802	0,076 97	0,076 97	20,5 7		2	247	0,076 97	0,076 97	NS
S	S		198	42 624	0,076 97	0,076 97	1,83		-39	17 656	0,076 97	0,076 97	4,43		0	15 801	0,076 97	0,076 97	4,95
	I		-50	48 969	0,076 97	0,076 97	1,60		10	4 097	0,076 97	0,076 97	19,0		0	0	0,076 97	0,076 97	-

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																			
Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]	
					97	97					97	97	9				97	97	
P	S	00169	0	4 283	0,076 97	0,076 97	18,2 6	00170	-4	6 354	0,076 97	0,076 97	12,3 1	00171	-90	5 696	0,076 97	0,076 97	13,73
	I		0	2 642	0,076 97	0,076 97	29,6 0		7	2 513	0,076 97	0,076 97	31,1 2		-398	7 589	0,076 97	0,076 97	10,31
S	S		0	24 883	0,076 97	0,076 97	3,14		-11	37 216	0,076 97	0,076 97	2,10		312	50 800	0,076 97	0,076 97	1,54
	I		0	7 313	0,076 97	0,076 97	10,6 9		-3	25 782	0,076 97	0,076 97	3,03		-155	76 575	0,076 97	0,076 97	1,02
P	S	00172	414	23 670	0,076 97	0,076 97	3,30	00173	21	19 243	0,076 97	0,076 97	4,06	00174	0	19 454	0,076 97	0,076 97	4,02
	I		-760	21 046	0,076 97	0,076 97	3,72		5	5 731	0,076 97	0,076 97	13,6 5		0	8 488	0,076 97	0,076 97	9,21
S	S		-241	4 527	0,076 97	0,076 97	17,2 8		12	7 078	0,076 97	0,076 97	11,0 5		0	6 551	0,076 97	0,076 97	11,94
	I		485	8 345	0,076 97	0,076 97	9,36		3	7 568	0,076 97	0,076 97	10,3 3		0	6 027	0,076 97	0,076 97	12,98
P	S	00175	0	16 544	0,076 97	0,076 97	4,73	00176	0	8 577	0,076 97	0,076 97	9,12	00177	0	6 763	0,076 97	0,076 97	11,56
	I		0	8 209	0,076 97	0,076 97	9,53		0	3 575	0,076 97	0,076 97	21,8 7		0	2 551	0,076 97	0,076 97	30,66
S	S		0	342	0,076 97	0,076 97	NS		0	2 278	0,076 97	0,076 97	34,3 3		0	1 591	0,076 97	0,076 97	49,15
	I		0	1 037	0,076 97	0,076 97	75,4 1		0	2 374	0,076 97	0,076 97	32,9 4		0	1 705	0,076 97	0,076 97	45,87
P	S	00178	0	8 818	0,076 97	0,076 97	8,87	00179	0	7 112	0,076 97	0,076 97	11,0 0	00180	19	10 593	0,076 97	0,076 97	7,38
	I		0	2 753	0,076 97	0,076 97	28,4 1		0	769	0,076 97	0,076 97	NS		-19	2 442	0,076 97	0,076 97	32,03
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	3 045	0,076 97	0,076 97	25,6 8		6	260	0,076 97	0,076 97	NS
	I		0	251	0,076 97	0,076 97	NS		0	2 099	0,076 97	0,076 97	37,2 6		-6	906	0,076 97	0,076 97	86,32
P	S	00181	5	15 793	0,076 97	0,076 97	4,95	00182	-145	26 058	0,076 97	0,076 97	3,00	00183	277	28 206	0,076 97	0,076 97	2,77
	I		-5	13 599	0,076 97	0,076 97	5,75		145	62 194	0,076 97	0,076 97	1,26		-277	38 810	0,076 97	0,076 97	2,02
S	S		738	7 988	0,076 97	0,076 97	9,78		-688	5 406	0,076 97	0,076 97	14,4 8		865	5 582	0,076 97	0,076 97	13,99
	I		-738	5 354	0,076 97	0,076 97	14,6 2		688	12 250	0,076 97	0,076 97	6,38		-865	3 920	0,076 97	0,076 97	19,98
P	S	00184	-36	12 615	0,076 97	0,076 97	6,20	00185	6	19 233	0,076 97	0,076 97	4,07	00186	-16	15 324	0,076 97	0,076 97	5,10
	I		36	2 497	0,076 97	0,076 97	31,3 2		-6	3 314	0,076 97	0,076 97	23,6 0		13	8 410	0,076 97	0,076 97	9,30
S	S		-18	5 806	0,076 97	0,076 97	13,4 7		1	462	0,076 97	0,076 97	NS		12	5 316	0,076 97	0,076 97	14,71
	I		18	3 015	0,076 97	0,076 97	25,9 4		-1	1 088	0,076 97	0,076 97	71,8 8		-10	4 143	0,076 97	0,076 97	18,88
P	S	00187	87	24 526	0,076 97	0,076 97	3,19	00188	510	42 607	0,076 97	0,076 97	1,83	00189	2	10 085	0,076 97	0,076 97	7,75
	I		49	55 934	0,076 97	0,076 97	1,40		-623	57 039	0,076 97	0,076 97	1,37		4	6 171	0,076 97	0,076 97	12,67
S	S		1 818	2 357	0,076 97	0,076 97	33,0 8		-1 831	2 946	0,076 97	0,076 97	26,6 2		-14	4 816	0,076 97	0,076 97	16,24
	I		-2 034	7 658	0,076 97	0,076 97	10,2 4		2 048	6 702	0,076 97	0,076 97	11,6 3		12	3 558	0,076 97	0,076 97	21,98
P	S	00190	-1	9 317	0,076 97	0,076 97	8,39	00191	0	10 270	0,076 97	0,076 97	7,61	00192	0	7 622	0,076 97	0,076 97	10,26
	I		1	1 736	0,076 97	0,076 97	45,0 5		0	3 292	0,076 97	0,076 97	23,7 6		0	2 898	0,076 97	0,076 97	26,99
S	S		0	2 998	0,076 97	0,076 97	26,0 9		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	2 104	0,076 97	0,076 97	37,17
	I		0	2 030	0,076 97	0,076 97	38,5 2		0	760	0,076 97	0,076 97	NS		0	2 097	0,076 97	0,076 97	37,29
P	S	00193	0	12 059	0,076 97	0,076 97	6,49	00194	0	13 619	0,076 97	0,076 97	5,74	00195	-3	17 471	0,076 97	0,076 97	4,48
	I		0	6 328	0,076 97	0,076 97	12,3 6		0	7 036	0,076 97	0,076 97	11,1 1		4	7 369	0,076 97	0,076 97	10,61
S	S		0	206	0,076 97	0,076 97	NS		0	4 203	0,076 97	0,076 97	18,6 1		-1	6 696	0,076 97	0,076 97	11,68
	I		0	848	0,076 97	0,076 97	92,2 2		0	4 128	0,076 97	0,076 97	18,9 4		0	7 114	0,076 97	0,076 97	10,99
P	S	00196	2	24 716	0,076 97	0,076 97	3,16	00197	167	21 388	0,076 97	0,076 97	3,66	00198	-277	5 832	0,076 97	0,076 97	13,42
	I		-3	13 314	0,076 97	0,076 97	5,87		-197	16 038	0,076 97	0,076 97	4,88		191	8 040	0,076 97	0,076 97	9,72
S	S		0	2 128	0,076 97	0,076 97	36,7 5		349	433	0,076 97	0,076 97	NS		-7	38 065	0,076 97	0,076 97	2,05
	I		0	2 023	0,076 97	0,076 97	38,6 6		-296	1 402	0,076 97	0,076 97	55,8 1		1	58 192	0,076 97	0,076 97	1,34
P	S	00199	46	5 040	0,076 97	0,076 97	15,5 2	00200	0	5 042	0,076 97	0,076 97	15,5 1	00201	2	875	0,076 97	0,076 97	89,37
	I		-54	2 924	0,076 97	0,076 97	26,7 5		0	3 819	0,076 97	0,076 97	20,4 8		-1	331	0,076 97	0,076 97	NS

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																			
Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
S	S		0	46 862	0,076 97	0,076 97	1,67		0	23 960	0,076 97	0,076 97	3,26		-1	13 918	0,076 97	0,076 97	5,62
	I		0	37 830	0,076 97	0,076 97	2,07		0	7 619	0,076 97	0,076 97	10,2 6		0	0	0,076 97	0,076 97	-
P	S	00202	2	5 496	0,076 97	0,076 97	14,2 3	00203	102	17 485	0,076 97	0,076 97	4,47	00204	425	7 813	0,076 97	0,076 97	10,00
	I		-7	3 277	0,076 97	0,076 97	23,8 6		-366	18 439	0,076 97	0,076 97	4,24		-119	32 285	0,076 97	0,076 97	2,42
S	S		11	19 068	0,076 97	0,076 97	4,10		-69	37 797	0,076 97	0,076 97	2,07		-902	54 176	0,076 97	0,076 97	1,27
	I		-38	7 416	0,076 97	0,076 97	10,5 5		359	48 792	0,076 97	0,076 97	1,60		252	108 451	0,153 94	0,153 94	1,58
P	S	00205	22	7 392	0,076 97	0,076 97	10,5 8	00206	1	5 321	0,076 97	0,076 97	14,7 0	00207	0	1 326	0,076 97	0,076 97	58,98
	I		-43	6 317	0,076 97	0,076 97	12,3 8		-4	2 358	0,076 97	0,076 97	33,1 7		0	456	0,076 97	0,076 97	NS
S	S		-2	20 145	0,076 97	0,076 97	3,88		-3	13 470	0,076 97	0,076 97	5,81		0	11 047	0,076 97	0,076 97	7,08
	I		1	17 333	0,076 97	0,076 97	4,51		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
P	S	00208	0	53	0,076 97	0,076 97	NS	00209	0	1 323	0,076 97	0,076 97	59,1 1	00210	-7	6 277	0,076 97	0,076 97	12,46
	I		0	307	0,076 97	0,076 97	NS		0	137	0,076 97	0,076 97	NS		6	794	0,076 97	0,076 97	98,49
S	S		0	12 310	0,076 97	0,076 97	6,35		0	12 113	0,076 97	0,076 97	6,46		0	13 759	0,076 97	0,076 97	5,68
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	2 168	0,076 97	0,076 97	36,07
P	S	00211	-252	12 495	0,076 97	0,076 97	6,26	00212	57	4 454	0,076 97	0,076 97	17,5 6	00213	-1 498	5 568	0,076 97	0,076 97	14,08
	I		212	4 902	0,076 97	0,076 97	15,9 5		-335	12 257	0,076 97	0,076 97	6,38		1 783	7 290	0,076 97	0,076 97	10,70
S	S		5	28 038	0,076 97	0,076 97	2,79		-52	16 998	0,076 97	0,076 97	4,60		15	53 924	0,076 97	0,076 97	1,45
	I		-1	29 722	0,076 97	0,076 97	2,63		77	63 653	0,076 97	0,076 97	1,23		-87	77 586	0,076 97	0,076 97	1,01
P	S	00214	0	3 236	0,076 97	0,076 97	24,1 7	00215	0	1 115	0,076 97	0,076 97	70,1 4	00216	0	4 845	0,076 97	0,076 97	16,14
	I		3	3 664	0,076 97	0,076 97	21,3 4		0	375	0,076 97	0,076 97	NS		0	1 747	0,076 97	0,076 97	44,76
S	S		29	10 949	0,076 97	0,076 97	7,14		-1	6 304	0,076 97	0,076 97	12,4 1		0	203	0,076 97	0,076 97	NS
	I		-19	5 066	0,076 97	0,076 97	15,4 4		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	717	0,076 97	0,076 97	NS
P	S	00217	0	5 738	0,076 97	0,076 97	13,6 3	00218	0	6 470	0,076 97	0,076 97	12,0 9	00219	0	3 402	0,076 97	0,076 97	22,99
	I		0	2 328	0,076 97	0,076 97	33,5 9		0	1 967	0,076 97	0,076 97	39,7 6		0	1 415	0,076 97	0,076 97	55,27
S	S		0	401	0,076 97	0,076 97	NS		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	26	0,076 97	0,076 97	NS
	I		0	448	0,076 97	0,076 97	NS		0	1 959	0,076 97	0,076 97	39,9 2		0	357	0,076 97	0,076 97	NS
P	S	00220	0	3 255	0,076 97	0,076 97	24,0 3	00221	0	2 187	0,076 97	0,076 97	35,7 6	00222	0	1 238	0,076 97	0,076 97	63,17
	I		0	1 218	0,076 97	0,076 97	64,2 1		0	603	0,076 97	0,076 97	NS		0	403	0,076 97	0,076 97	NS
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		0	2 117	0,076 97	0,076 97	36,9 4		0	1 685	0,076 97	0,076 97	46,4 1		0	244	0,076 97	0,076 97	NS
P	S	00223	0	1 777	0,076 97	0,076 97	44,0 1	00224	0	1 043	0,076 97	0,076 97	74,9 8	00225	0	1 031	0,076 97	0,076 97	75,85
	I		1	213	0,076 97	0,076 97	NS		0	2 055	0,076 97	0,076 97	38,0 5		0	6 120	0,076 97	0,076 97	12,78
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	115	0,076 97	0,076 97	NS		1	1 503	0,076 97	0,076 97	52,03
	I		0	1 471	0,076 97	0,076 97	53,1 6		0	380	0,076 97	0,076 97	NS		0	1 631	0,076 97	0,076 97	47,95
P	S	00226	0	0	0,076 97	0,076 97	-	00227	0	1 317	0,076 97	0,076 97	59,3 8	00228	0	3 011	0,076 97	0,076 97	25,97
	I		0	6 774	0,076 97	0,076 97	11,5 4		0	3 284	0,076 97	0,076 97	23,8 1		0	1 671	0,076 97	0,076 97	46,80
S	S		0	1 684	0,076 97	0,076 97	46,4 4		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	492	0,076 97	0,076 97	NS		0	1 345	0,076 97	0,076 97	58,14
P	S	00229	0	4 004	0,076 97	0,076 97	19,5 3	00230	0	3 338	0,076 97	0,076 97	23,4 3	00231	0	4 276	0,076 97	0,076 97	18,29
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	336	0,076 97	0,076 97	NS
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		0	1 765	0,076 97	0,076 97	44,3 1		0	241	0,076 97	0,076 97	NS		0	1 866	0,076 97	0,076 97	41,91
P	S	00232	0	2 562	0,076	0,076	30,5	00233	1	1 774	0,076	0,076	44,0	00234	0	0	0,076	0,076	-

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																			
Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N·m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N·m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N·m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]	
	I		0	1 468	97 0,076 97	97 0,076 97	2 53,2 7		0	3 834	97 0,076 97	97 0,076 97	8 20,4 0		0	7 522	97 0,076 97	97 0,076 97	10,40
S	S		0	121	97 0,076 97	97 0,076 97	NS	0	435	97 0,076 97	97 0,076 97	NS		0	2 712	97 0,076 97	97 0,076 97	28,84	
	I		0	370	97 0,076 97	97 0,076 97	NS	0	1 389	97 0,076 97	97 0,076 97	56,3 0		0	289	97 0,076 97	97 0,076 97	NS	
P	S	00235	0	836	97 0,076 97	97 0,076 97	93,5 4	00236	0	1 919	97 0,076 97	97 0,076 97	40,7 5	00237	0	1 042	97 0,076 97	97 0,076 97	75,05
	I		0	5 058	97 0,076 97	97 0,076 97	15,4 6	0	3 031	97 0,076 97	97 0,076 97	25,8 0	0		208	97 0,076 97	97 0,076 97	NS	
S	S		0	0	97 0,076 97	97 0,076 97	-	1	591	97 0,076 97	97 0,076 97	NS	0		0	97 0,076 97	97 0,076 97	-	
	I		0	552	97 0,076 97	97 0,076 97	NS		0	1 544	97 0,076 97	97 0,076 97	50,6 5		0	550	97 0,076 97	97 0,076 97	NS
P	S	00238	0	2 390	97 0,076 97	97 0,076 97	32,7 2	00239	0	3 699	97 0,076 97	97 0,076 97	21,1 4	00240	0	4 022	97 0,076 97	97 0,076 97	19,44
	I		0	514	97 0,076 97	97 0,076 97	NS	0	1 072	97 0,076 97	97 0,076 97	72,9 5	0		1 756	97 0,076 97	97 0,076 97	44,53	
S	S		0	0	97 0,076 97	97 0,076 97	-	0	0	97 0,076 97	97 0,076 97	-	0		0	97 0,076 97	97 0,076 97	-	
	I		0	1 460	97 0,076 97	97 0,076 97	53,5 6		0	1 993	97 0,076 97	97 0,076 97	39,2 4		0	204	97 0,076 97	97 0,076 97	NS
P	S	00241	-1	7 291	97 0,076 97	97 0,076 97	10,7 3	00242	-1	8 498	97 0,076 97	97 0,076 97	9,20	00243	1	7 081	97 0,076 97	97 0,076 97	11,04
	I		0	2 563	97 0,076 97	97 0,076 97	30,5 1	0	4 006	97 0,076 97	97 0,076 97	19,5 2	0		3 037	97 0,076 97	97 0,076 97	25,75	
S	S		0	0	97 0,076 97	97 0,076 97	-	-2	351	97 0,076 97	97 0,076 97	NS	0		193	97 0,076 97	97 0,076 97	NS	
	I		1	1 695	97 0,076 97	97 0,076 97	46,1 4		3	1 238	97 0,076 97	97 0,076 97	63,1 7		0	542	97 0,076 97	97 0,076 97	NS
P	S	00314	0	2 060	97 0,076 97	97 0,076 97	37,9 6	00315	1	4 085	97 0,076 97	97 0,076 97	19,1 4	00316	-1	8 193	97 0,076 97	97 0,076 97	9,55
	I		0	668	97 0,076 97	97 0,076 97	NS	0	1 862	97 0,076 97	97 0,076 97	42,0 0	0		3 453	97 0,076 97	97 0,076 97	22,65	
S	S		0	2 596	97 0,076 97	97 0,076 97	30,1 2	0	2 194	97 0,076 97	97 0,076 97	35,6 4	24		4 175	97 0,076 97	97 0,076 97	18,73	
	I		0	0	97 0,076 97	97 0,076 97	-		0	0	97 0,076 97	97 0,076 97	-		0	0	97 0,076 97	97 0,076 97	-
P	S	00317	8	10 569	97 0,076 97	97 0,076 97	7,40	00318	0	6 622	97 0,076 97	97 0,076 97	11,8 1	00319	0	4 674	97 0,076 97	97 0,076 97	16,73
	I		3	2 936	97 0,076 97	97 0,076 97	26,6 4	0	1 394	97 0,076 97	97 0,076 97	56,1 0	0		176	97 0,076 97	97 0,076 97	NS	
S	S		-3	1 332	97 0,076 97	97 0,076 97	58,7 1	0	0	97 0,076 97	97 0,076 97	-	0		0	97 0,076 97	97 0,076 97	-	
	I		-9	2 449	97 0,076 97	97 0,076 97	31,9 3		0	2 301	97 0,076 97	97 0,076 97	33,9 9		0	2 067	97 0,076 97	97 0,076 97	37,83
P	S	00320	1	3 210	97 0,076 97	97 0,076 97	24,3 6	00321	-3	2 642	97 0,076 97	97 0,076 97	29,6 0	00322	0	0	97 0,076 97	97 0,076 97	-
	I		0	0	97 0,076 97	97 0,076 97	-	9	9 090	97 0,076 97	97 0,076 97	8,60	8		8 449	97 0,076 97	97 0,076 97	9,26	
S	S		2	380	97 0,076 97	97 0,076 97	NS	-13	3 767	97 0,076 97	97 0,076 97	20,7 6	18		3 185	97 0,076 97	97 0,076 97	24,55	
	I		-1	2 046	97 0,076 97	97 0,076 97	38,2 2		7	1 385	97 0,076 97	97 0,076 97	56,4 6		0	0	97 0,076 97	97 0,076 97	-
P	S	00323	4	5 641	97 0,076 97	97 0,076 97	13,8 6	00324	0	6 145	97 0,076 97	97 0,076 97	12,7 3	00325	0	5 826	97 0,076 97	97 0,076 97	13,42
	I		-2	1 631	97 0,076 97	97 0,076 97	47,9 5	0	0	97 0,076 97	97 0,076 97	-	0		0	97 0,076 97	97 0,076 97	-	
S	S		-3	739	97 0,076 97	97 0,076 97	NS	0	0	97 0,076 97	97 0,076 97	-	0		272	97 0,076 97	97 0,076 97	NS	
	I		0	1 806	97 0,076 97	97 0,076 97	43,3 0		0	1 764	97 0,076 97	97 0,076 97	44,3 3		0	2 427	97 0,076 97	97 0,076 97	32,22
P	S	00326	-3	3 075	97 0,076 97	97 0,076 97	25,4 3	00327	0	0	97 0,076 97	97 0,076 97	-	00328	5	3 320	97 0,076 97	97 0,076 97	23,55
	I		1	5 188	97 0,076 97	97 0,076 97	15,0 7	1	11 031	97 0,076 97	97 0,076 97	7,09	-22		2 113	97 0,076 97	97 0,076 97	37,01	
S	S		3	1 958	97 0,076 97	97 0,076 97	39,9 4	-31	4 801	97 0,076 97	97 0,076 97	16,2 9	23		1 667	97 0,076 97	97 0,076 97	46,91	
	I		-1	588	97 0,076 97	97 0,076 97	NS		7	417	97 0,076 97	97 0,076 97	NS		-5	2 177	97 0,076 97	97 0,076 97	35,92
P	S	00329	0	3 698	97 0,076 97	97 0,076 97	21,1 5	00330	0	4 070	97 0,076 97	97 0,076 97	19,2 1	00331	0	6 440	97 0,076 97	97 0,076 97	12,14
	I		0	0	97 0,076 97	97 0,076 97	-	0	390	97 0,076 97	97 0,076 97	NS	0		1 466	97 0,076 97	97 0,076 97	53,34	
S	S		0	0	97 0,076 97	97 0,076 97	-	0	0	97 0,076 97	97 0,076 97	-	0		535	97 0,076 97	97 0,076 97	NS	
	I		0	1 782	97 0,076 97	97 0,076 97	43,8 8		0	1 893	97 0,076 97	97 0,076 97	41,3 1		0	2 723	97 0,076 97	97 0,076 97	28,72
P	S	00332	6	8 751	97 0,076 97	97 0,076 97	8,94	00333	-2	4 845	97 0,076 97	97 0,076 97	16,1 4	00334	-93	22 111	97 0,076 97	97 0,076 97	3,54
	I		-5	1 567	97 0,076 97	97 0,076 97	49,9 1	1	1 792	97 0,076 97	97 0,076 97	43,6 4	-34		10 279	97 0,076 97	97 0,076 97	7,61	
S	S		0	2 408	97 0,076 97	97 0,076 97	32,4 8	7	5 294	97 0,076 97	97 0,076 97	14,7 7	37		10 986	97 0,076 97	97 0,076 97	7,12	

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																			
Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
	I		[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]	
			-1	2 549	0,076 97	0,076 97	30,6 8		0	0	0,076 97	0,076 97	-		100	17 315	0,076 97	0,076 97	4,52
P	S	00335	0	10 977	0,076 97	0,076 97	7,12	00336	0	6 523	0,076 97	0,076 97	11,9 9	00337	0	6 194	0,076 97	0,076 97	12,63
	I		0	820	0,076 97	0,076 97	95,3 7		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
S	S		0	972	0,076 97	0,076 97	80,4 6		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		0	2 904	0,076 97	0,076 97	26,9 3		0	779	0,076 97	0,076 97	NS		0	2 128	0,076 97	0,076 97	36,75
P	S	00338	-32	6 100	0,076 97	0,076 97	12,8 2	00339	-1	2 735	0,076 97	0,076 97	28,5 9	00340	-48	8 647	0,076 97	0,076 97	9,04
	I		57	962	0,076 97	0,076 97	81,2 8		0	40 230	0,076 97	0,076 97	1,94		17	5 815	0,076 97	0,076 97	13,45
S	S		-138	1 999	0,076 97	0,076 97	39,1 3		-9	12 250	0,076 97	0,076 97	6,38		80	2 217	0,076 97	0,076 97	35,27
	I		68	10 963	0,076 97	0,076 97	7,13		1	29 641	0,076 97	0,076 97	2,64		-10	11 447	0,076 97	0,076 97	6,83
P	S	00341	-1	9 247	0,076 97	0,076 97	8,46	00342	0	8 242	0,076 97	0,076 97	9,49	00343	12	9 516	0,076 97	0,076 97	8,22
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		1	2 421	0,076 97	0,076 97	32,30
S	S		-2	536	0,076 97	0,076 97	NS		1	463	0,076 97	0,076 97	NS		-16	433	0,076 97	0,076 97	NS
	I		2	2 316	0,076 97	0,076 97	33,7 7		0	1 352	0,076 97	0,076 97	57,8 4		3	6 661	0,076 97	0,076 97	11,74
P	S	00344	-238	100	0,076 97	0,076 97	NS	00345	14	9 071	0,076 97	0,076 97	8,62	00346	0	5 701	0,076 97	0,076 97	13,72
	I		56	30 191	0,076 97	0,076 97	2,59		187	15 779	0,076 97	0,076 97	4,95		0	0	0,076 97	0,076 97	-
S	S		306	6 815	0,076 97	0,076 97	11,4 7		-185	2 916	0,076 97	0,076 97	26,8 3		0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		18	26 543	0,076 97	0,076 97	2,95		-10	19 282	0,076 97	0,076 97	4,06		2	3 652	0,076 97	0,076 97	21,41
P	S	00347	0	5 518	0,076 97	0,076 97	14,1 7	00348	0	6 225	0,076 97	0,076 97	12,5 6	00349	4	12 221	0,076 97	0,076 97	6,40
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		-1	1 521	0,076 97	0,076 97	51,42
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		-12	1 808	0,076 97	0,076 97	43,25
	I		0	866	0,076 97	0,076 97	90,3 0		0	864	0,076 97	0,076 97	90,5 1		8	4 611	0,076 97	0,076 97	16,96
P	S	00350	-166	14 725	0,076 97	0,076 97	5,31	00351	559	17 133	0,076 97	0,076 97	4,56	00352	-35	12 367	0,076 97	0,076 97	6,32
	I		137	8 570	0,076 97	0,076 97	9,12		-398	16 257	0,076 97	0,076 97	4,81		0	0	0,076 97	0,076 97	-
S	S		-14	17 102	0,076 97	0,076 97	4,57		194	20 314	0,076 97	0,076 97	3,85		9	853	0,076 97	0,076 97	91,68
	I		80	22 977	0,076 97	0,076 97	3,40		-400	42 416	0,076 97	0,076 97	1,84		3	4 959	0,076 97	0,076 97	15,77
P	S	00353	1	7 779	0,076 97	0,076 97	10,0 5	00354	0	7 116	0,076 97	0,076 97	10,9 9	00355	1	5 621	0,076 97	0,076 97	13,91
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
S	S		-1	403	0,076 97	0,076 97	NS		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		1	541	0,076 97	0,076 97	NS		0	244	0,076 97	0,076 97	NS		-1	3 243	0,076 97	0,076 97	24,11
P	S	00356	31	14 943	0,076 97	0,076 97	5,23	00357	0	0	0,076 97	0,076 97	-	00358	1	13 529	0,076 97	0,076 97	5,78
	I		-63	28 172	0,076 97	0,076 97	2,78		-52	20 752	0,076 97	0,076 97	3,77		-2	5 903	0,076 97	0,076 97	13,25
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		74	13 362	0,076 97	0,076 97	5,85		-91	14 176	0,076 97	0,076 97	5,52		0	3 081	0,076 97	0,076 97	25,38
P	S	00359	4	8 507	0,076 97	0,076 97	9,19	00360	-24	13 545	0,076 97	0,076 97	5,77	00361	221	7 353	0,076 97	0,076 97	10,63
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		17	3 501	0,076 97	0,076 97	22,3 4		-50	7 391	0,076 97	0,076 97	10,58
S	S		45	1 024	0,076 97	0,076 97	76,3 6		-17	477	0,076 97	0,076 97	NS		0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		-51	1 166	0,076 97	0,076 97	67,0 7		25	2 187	0,076 97	0,076 97	35,7 6		-138	9 096	0,076 97	0,076 97	8,60
P	S	00362	78	8 725	0,076 97	0,076 97	8,96	00363	-26	5 474	0,076 97	0,076 97	14,2 9	00364	-1	6 783	0,076 97	0,076 97	11,53
	I		-372	41 903	0,076 97	0,076 97	1,87		42	252	0,076 97	0,076 97	NS		0	0	0,076 97	0,076 97	-
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		-1	11	0,076 97	0,076 97	NS
	I		88	19 224	0,076 97	0,076 97	4,07		-13	6 076	0,076 97	0,076 97	12,8 7		0	1 236	0,076 97	0,076 97	63,27
P	S	00365	0	5 833	0,076 97	0,076 97	13,4 1	00366	0	8 050	0,076 97	0,076 97	9,71	00367	63	14 260	0,076 97	0,076 97	5,48
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																			
Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]	
					97	97					97	97					97	97	
S	S		0	153	0,076 97	0,076 97	NS		0	625	0,076 97	0,076 97	NS		223	4 874	0,076 97	0,076 97	16,04
	I		0	74	0,076 97	0,076 97	NS		0	1 169	0,076 97	0,076 97	66,9 0		-330	13 759	0,076 97	0,076 97	5,69
P	S	00368	33	13 227	0,076 97	0,076 97	5,91	00369	10	10 119	0,076 97	0,076 97	7,73	00370	1	7 177	0,076 97	0,076 97	10,90
	I		-6	21 480	0,076 97	0,076 97	3,64		-7	2 275	0,076 97	0,076 97	34,3 8		0	0	0,076 97	0,076 97	-
S	S		-200	35 836	0,076 97	0,076 97	2,18		-5	9 505	0,076 97	0,076 97	8,23		0	2 947	0,076 97	0,076 97	26,54
	I		296	67 099	0,076 97	0,076 97	1,16		-2	5 243	0,076 97	0,076 97	14,9 2		0	1 730	0,076 97	0,076 97	45,20
P	S	00371	0	5 856	0,076 97	0,076 97	13,3 5	00372	0	6 429	0,076 97	0,076 97	12,1 6	00373	-47	2 089	0,076 97	0,076 97	37,44
	I		0	169	0,076 97	0,076 97	NS		0	1 094	0,076 97	0,076 97	71,4 8		69	369	0,076 97	0,076 97	NS
S	S		0	872	0,076 97	0,076 97	89,6 8		0	1 257	0,076 97	0,076 97	62,2 1		119	6 004	0,076 97	0,076 97	13,02
	I		0	183	0,076 97	0,076 97	NS		0	454	0,076 97	0,076 97	NS		-178	3 109	0,076 97	0,076 97	25,16
P	S	00374	-130	20 440	0,076 97	0,076 97	3,83	00375	-9	8 573	0,076 97	0,076 97	9,12	00376	-169	20 672	0,076 97	0,076 97	3,78
	I		99	32 139	0,076 97	0,076 97	2,43		25	10 823	0,076 97	0,076 97	7,23		112	14 639	0,076 97	0,076 97	5,34
S	S		-128	10 739	0,076 97	0,076 97	7,28		729	2 882	0,076 97	0,076 97	27,1 0		405	5 525	0,076 97	0,076 97	14,15
	I		136	6 507	0,076 97	0,076 97	12,0 2		-888	1 966	0,076 97	0,076 97	39,8 3		-268	6 841	0,076 97	0,076 97	11,44
P	S	00377	-150	9 929	0,076 97	0,076 97	7,88	00378	105	23 249	0,076 97	0,076 97	3,36	00379	-50	14 421	0,076 97	0,076 97	5,42
	I		108	796	0,076 97	0,076 97	98,2 3		-87	23 522	0,076 97	0,076 97	3,33		62	23 626	0,076 97	0,076 97	3,31
S	S		245	2 341	0,076 97	0,076 97	33,3 9		190	3 672	0,076 97	0,076 97	21,2 9		481	10 282	0,076 97	0,076 97	7,60
	I		-177	2 851	0,076 97	0,076 97	27,4 4		-264	4 571	0,076 97	0,076 97	17,1 2		-364	6 626	0,076 97	0,076 97	11,81
P	S	00380	-162	8 076	0,076 97	0,076 97	9,69	00381	0	5 382	0,076 97	0,076 97	14,5 3	00382	0	5 662	0,076 97	0,076 97	13,81
	I		203	11 450	0,076 97	0,076 97	6,83		0	657	0,076 97	0,076 97	NS		0	781	0,076 97	0,076 97	NS
S	S		138	11 274	0,076 97	0,076 97	6,94		0	2 186	0,076 97	0,076 97	35,7 7		0	496	0,076 97	0,076 97	NS
	I		-172	7 659	0,076 97	0,076 97	10,2 1		0	1 192	0,076 97	0,076 97	65,6 1		0	0	0,076 97	0,076 97	-
P	S	00383	1	5 288	0,076 97	0,076 97	14,7 9	00384	-23	8 714	0,076 97	0,076 97	8,97	00385	49	11 208	0,076 97	0,076 97	6,98
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		-42	2 518	0,076 97	0,076 97	31,06
S	S		-1	954	0,076 97	0,076 97	81,9 7		5	3 754	0,076 97	0,076 97	20,8 3		-12	12 270	0,076 97	0,076 97	6,37
	I		0	114	0,076 97	0,076 97	NS		-1	2 189	0,076 97	0,076 97	35,7 3		2	6 949	0,076 97	0,076 97	11,25
P	S	00386	0	3 314	0,076 97	0,076 97	23,6 0	00387	-1	5 742	0,076 97	0,076 97	13,6 2	00388	0	4 227	0,076 97	0,076 97	18,50
	I		0	365	0,076 97	0,076 97	NS		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	150	0,076 97	0,076 97	NS
S	S		0	10 533	0,076 97	0,076 97	7,42		0	5 071	0,076 97	0,076 97	15,4 2		0	1 950	0,076 97	0,076 97	40,10
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	64	0,076 97	0,076 97	NS
P	S	00389	0	4 669	0,076 97	0,076 97	16,7 5	00390	2	4 066	0,076 97	0,076 97	19,2 3	00391	-108	10 842	0,076 97	0,076 97	7,21
	I		0	1 666	0,076 97	0,076 97	46,9 4		-1	1 270	0,076 97	0,076 97	61,5 8		81	12 215	0,076 97	0,076 97	6,40
S	S		0	1 218	0,076 97	0,076 97	64,2 1		1	2 901	0,076 97	0,076 97	26,9 6		-160	9 986	0,076 97	0,076 97	7,83
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		235	3 904	0,076 97	0,076 97	20,02
P	S	00392	-28	13 575	0,076 97	0,076 97	5,76	00393	-178	22 741	0,076 97	0,076 97	3,44	00394	-51	5 952	0,076 97	0,076 97	13,14
	I		40	15 898	0,076 97	0,076 97	4,92		131	23 659	0,076 97	0,076 97	3,30		102	24	0,076 97	0,076 97	NS
S	S		549	11 380	0,076 97	0,076 97	6,87		591	9 336	0,076 97	0,076 97	8,37		-558	4 402	0,076 97	0,076 97	17,78
	I		-595	5 612	0,076 97	0,076 97	13,9 5		-564	5 339	0,076 97	0,076 97	14,6 6		481	2 120	0,076 97	0,076 97	36,86
P	S	00395	215	20 012	0,076 97	0,076 97	3,91	00396	-192	3 528	0,076 97	0,076 97	22,1 7	00397	94	21 069	0,076 97	0,076 97	3,71
	I		-154	18 106	0,076 97	0,076 97	4,32		148	5 234	0,076 97	0,076 97	14,9 4		-99	24 253	0,076 97	0,076 97	3,22
S	S		-294	7 845	0,076 97	0,076 97	9,97		673	11 189	0,076 97	0,076 97	6,98		-179	12 466	0,076 97	0,076 97	6,28
	I		210	5 181	0,076 97	0,076 97	15,0 9		-510	6 180	0,076 97	0,076 97	12,6 6		137	5 569	0,076 97	0,076 97	14,04

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																			
Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
P	S	00398	75	1 774	0,076 97	0,076 97	44,0 8	00399	-1	4 850	0,076 97	0,076 97	16,1 2	00400	0	3 860	0,076 97	0,076 97	20,26
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	2 090	0,076 97	0,076 97	37,4 2		0	792	0,076 97	0,076 97	98,74
S	S		17	5 555	0,076 97	0,076 97	14,0 8		0	1 422	0,076 97	0,076 97	54,9 9		0	1 185	0,076 97	0,076 97	65,99
	I		-21	1 167	0,076 97	0,076 97	67,0 1		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
P	S	00401	1	4 670	0,076 97	0,076 97	16,7 5	00402	0	6 275	0,076 97	0,076 97	12,4 6	00403	0	4 628	0,076 97	0,076 97	16,90
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	158	0,076 97	0,076 97	NS
S	S		0	3 191	0,076 97	0,076 97	24,5 1		0	7 525	0,076 97	0,076 97	10,3 9		0	6 104	0,076 97	0,076 97	12,81
	I		0	50	0,076 97	0,076 97	NS		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
P	S	00404	0	3 955	0,076 97	0,076 97	19,7 7	00405	0	2 872	0,076 97	0,076 97	27,2 3	00406	0	2 948	0,076 97	0,076 97	26,53
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	751	0,076 97	0,076 97	NS		0	1 229	0,076 97	0,076 97	63,63
S	S		0	2 329	0,076 97	0,076 97	33,5 8		0	1 036	0,076 97	0,076 97	75,4 9		0	2 044	0,076 97	0,076 97	38,26
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	206	0,076 97	0,076 97	NS
P	S	00407	6	1 561	0,076 97	0,076 97	50,1 0	00408	2	6 971	0,076 97	0,076 97	11,2 2	00409	-5	3 102	0,076 97	0,076 97	25,21
	I		-4	314	0,076 97	0,076 97	NS		-2	7 289	0,076 97	0,076 97	10,7 3		2	3 410	0,076 97	0,076 97	22,93
S	S		5	5 373	0,076 97	0,076 97	14,5 5		-1	9 296	0,076 97	0,076 97	8,41		3	6 048	0,076 97	0,076 97	12,93
	I		-6	995	0,076 97	0,076 97	78,6 0		2	1 863	0,076 97	0,076 97	41,9 8		0	0	0,076 97	0,076 97	-
P	S	00410	18	7 825	0,076 97	0,076 97	9,99	00411	6	5 132	0,076 97	0,076 97	15,2 4	00412	-3	7 011	0,076 97	0,076 97	11,15
	I		-12	5 131	0,076 97	0,076 97	15,2 4		-9	1 535	0,076 97	0,076 97	50,9 5		2	6 964	0,076 97	0,076 97	11,23
S	S		-14	5 739	0,076 97	0,076 97	13,6 3		2	4 664	0,076 97	0,076 97	16,7 7		1	5 838	0,076 97	0,076 97	13,40
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
P	S	00413	4	5 416	0,076 97	0,076 97	14,4 4	00414	5	3 630	0,076 97	0,076 97	21,5 4	00415	-1	2 381	0,076 97	0,076 97	32,84
	I		-4	5 578	0,076 97	0,076 97	14,0 2		4	2 953	0,076 97	0,076 97	26,4 8		1	812	0,076 97	0,076 97	96,31
S	S		-5	8 663	0,076 97	0,076 97	9,03		5	6 877	0,076 97	0,076 97	11,3 7		-1	2 722	0,076 97	0,076 97	28,73
	I		5	931	0,076 97	0,076 97	84,0 0		-5	1 511	0,076 97	0,076 97	51,7 6		1	233	0,076 97	0,076 97	NS
P	S	00416	0	2 748	0,076 97	0,076 97	28,4 6	00417	0	3 216	0,076 97	0,076 97	24,3 2	00418	0	4 831	0,076 97	0,076 97	16,19
	I		0	1 060	0,076 97	0,076 97	73,7 8		0	58	0,076 97	0,076 97	NS		0	0	0,076 97	0,076 97	-
S	S		0	1 007	0,076 97	0,076 97	77,6 6		0	1 675	0,076 97	0,076 97	46,6 9		0	4 795	0,076 97	0,076 97	16,31
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
P	S	00419	0	2 511	0,076 97	0,076 97	31,1 4	00420	0	3 977	0,076 97	0,076 97	19,6 6	00421	0	6 050	0,076 97	0,076 97	12,93
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	458	0,076 97	0,076 97	NS		0	0	0,076 97	0,076 97	-
S	S		0	9 951	0,076 97	0,076 97	7,86		0	8 066	0,076 97	0,076 97	9,70		0	2 956	0,076 97	0,076 97	26,46
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
P	S	00422	0	3 799	0,076 97	0,076 97	20,5 9	00423	0	2 342	0,076 97	0,076 97	33,3 9	00424	0	1 875	0,076 97	0,076 97	41,71
	I		0	244	0,076 97	0,076 97	NS		0	550	0,076 97	0,076 97	NS		0	84	0,076 97	0,076 97	NS
S	S		0	964	0,076 97	0,076 97	81,1 2		0	1 125	0,076 97	0,076 97	69,5 1		0	3 393	0,076 97	0,076 97	23,05
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	521	0,076 97	0,076 97	NS		0	1 557	0,076 97	0,076 97	50,23
P	S	00425	0	2 529	0,076 97	0,076 97	30,9 2	00426	3	1 248	0,076 97	0,076 97	62,6 6	00427	1	3 591	0,076 97	0,076 97	21,78
	I		0	1 113	0,076 97	0,076 97	70,2 6		-2	2 491	0,076 97	0,076 97	31,3 9		-3	2 908	0,076 97	0,076 97	26,89
S	S		0	7 088	0,076 97	0,076 97	11,0 3		1	7 985	0,076 97	0,076 97	9,79		1	5 923	0,076 97	0,076 97	13,20
	I		0	2 555	0,076 97	0,076 97	30,6 1		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
P	S	00428	0	2 941	0,076 97	0,076 97	26,5 9	00429	1	3 748	0,076 97	0,076 97	20,8 7	00430	0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		-1	2 786	0,076 97	0,076 97	28,0 7		-1	1 112	0,076 97	0,076 97	70,33
S	S		0	4 928	0,076	0,076	15,8		0	5 809	0,076	0,076	13,4		1	6 969	0,076	0,076	11,22

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																			
Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]	
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	7 -		0	0	0,076 97	0,076 97	6 -		0	0	0,076 97	0,076 97	-
P	S	00431	0	3 179	0,076 97	0,076 97	24,6 0	00432	0	1 213	0,076 97	0,076 97	64,4 7	00433	0	2 135	0,076 97	0,076 97	36,63
	I		0	1 834	0,076 97	0,076 97	42,6 4		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	571	0,076 97	0,076 97	NS
S	S		0	7 556	0,076 97	0,076 97	10,3 5		0	4 289	0,076 97	0,076 97	18,2 3		0	1 597	0,076 97	0,076 97	48,97
	I		0	2 624	0,076 97	0,076 97	29,8 0		0	2 097	0,076 97	0,076 97	37,2 9		0	846	0,076 97	0,076 97	92,44
P	S	00434	0	3 010	0,076 97	0,076 97	25,9 8	00435	0	5 167	0,076 97	0,076 97	15,1 4	00436	0	5 415	0,076 97	0,076 97	14,44
	I		0	143	0,076 97	0,076 97	NS		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	206	0,076 97	0,076 97	NS
S	S		0	735	0,076 97	0,076 97	NS		1	2 399	0,076 97	0,076 97	32,6 0		0	6 902	0,076 97	0,076 97	11,33
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
P	S	00437	7	10 791	0,076 97	0,076 97	7,25	00438	0	7 889	0,076 97	0,076 97	9,91	00439	0	3 362	0,076 97	0,076 97	23,26
	I		-4	1 095	0,076 97	0,076 97	71,4 2		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
S	S		-3	8 961	0,076 97	0,076 97	8,73		0	1 476	0,076 97	0,076 97	52,9 8		0	541	0,076 97	0,076 97	NS
	I		-5	8 885	0,076 97	0,076 97	8,80		0	1 479	0,076 97	0,076 97	52,8 8		0	351	0,076 97	0,076 97	NS
P	S	00440	0	2 741	0,076 97	0,076 97	28,5 3	00441	0	2 503	0,076 97	0,076 97	31,2 4	00442	-10	5 599	0,076 97	0,076 97	13,97
	I		0	237	0,076 97	0,076 97	NS		0	0	0,076 97	0,076 97	-		7	4 683	0,076 97	0,076 97	16,70
S	S		0	841	0,076 97	0,076 97	92,9 9		0	1 732	0,076 97	0,076 97	45,1 5		-3	4 342	0,076 97	0,076 97	18,01
	I		0	672	0,076 97	0,076 97	NS		0	1 423	0,076 97	0,076 97	54,9 6		6	3 253	0,076 97	0,076 97	24,04
P	S	00443	0	0	0,076 97	0,076 97	-	00444	2	6 181	0,076 97	0,076 97	12,6 5	00445	2	5 614	0,076 97	0,076 97	13,93
	I		14	6 537	0,076 97	0,076 97	11,9 6		-3	1 719	0,076 97	0,076 97	45,4 9		-2	1 097	0,076 97	0,076 97	71,29
S	S		-8	5 380	0,076 97	0,076 97	14,5 4		3	3 454	0,076 97	0,076 97	22,6 4		2	3 268	0,076 97	0,076 97	23,93
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		-2	2 397	0,076 97	0,076 97	32,6 3		-2	2 242	0,076 97	0,076 97	34,88
P	S	00446	0	0	0,076 97	0,076 97	-	00447	-7	5 250	0,076 97	0,076 97	14,9 0	00448	0	2 483	0,076 97	0,076 97	31,50
	I		7	6 957	0,076 97	0,076 97	11,2 4		6	4 271	0,076 97	0,076 97	18,3 1		0	0	0,076 97	0,076 97	-
S	S		-4	5 411	0,076 97	0,076 97	14,4 5		-2	4 216	0,076 97	0,076 97	18,5 5		0	2 071	0,076 97	0,076 97	37,76
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		4	3 043	0,076 97	0,076 97	25,7 0		0	1 587	0,076 97	0,076 97	49,28
P	S	00449	0	2 527	0,076 97	0,076 97	30,9 5	00450	0	2 750	0,076 97	0,076 97	28,4 4	00451	0	6 705	0,076 97	0,076 97	11,66
	I		0	153	0,076 97	0,076 97	NS		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
S	S		0	1 206	0,076 97	0,076 97	64,8 4		0	722	0,076 97	0,076 97	NS		1	1 040	0,076 97	0,076 97	75,19
	I		0	901	0,076 97	0,076 97	86,8 0		0	540	0,076 97	0,076 97	NS		0	1 092	0,076 97	0,076 97	71,61
P	S	00452	13	10 181	0,076 97	0,076 97	7,68	00453	-2	5 977	0,076 97	0,076 97	13,0 8	00454	-34	17 834	0,076 97	0,076 97	4,39
	I		-2	361	0,076 97	0,076 97	NS		0	2 161	0,076 97	0,076 97	36,1 9		19	11 890	0,076 97	0,076 97	6,58
S	S		-16	7 277	0,076 97	0,076 97	10,7 5		30	17 057	0,076 97	0,076 97	4,58		135	8 964	0,076 97	0,076 97	8,72
	I		12	7 437	0,076 97	0,076 97	10,5 2		-15	12 078	0,076 97	0,076 97	6,47		234	39 746	0,076 97	0,076 97	1,97
P	S	00455	-1	10 821	0,076 97	0,076 97	7,23	00456	0	4 639	0,076 97	0,076 97	16,8 6	00457	0	2 768	0,076 97	0,076 97	28,25
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
S	S		1	204	0,076 97	0,076 97	NS		0	883	0,076 97	0,076 97	88,5 6		0	631	0,076 97	0,076 97	NS
	I		-1	2 740	0,076 97	0,076 97	28,5 4		0	505	0,076 97	0,076 97	NS		0	366	0,076 97	0,076 97	NS
P	S	00458	0	3 786	0,076 97	0,076 97	20,6 6	00459	1	4 026	0,076 97	0,076 97	19,4 2	00460	-72	20 970	0,076 97	0,076 97	3,73
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		52	28 779	0,076 97	0,076 97	2,72
S	S		0	107	0,076 97	0,076 97	NS		-3	2 366	0,076 97	0,076 97	33,0 5		75	7 954	0,076 97	0,076 97	9,83
	I		0	308	0,076 97	0,076 97	NS		2	5 807	0,076 97	0,076 97	13,4 7		-54	27 929	0,076 97	0,076 97	2,80
P	S	00461	-71	8 937	0,076 97	0,076 97	8,75	00462	0	8 078	0,076 97	0,076 97	9,68	00463	-55	8 556	0,076 97	0,076 97	9,14

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																			
Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]	
	I		99	13 167	0,076 97	0,076 97	5,94		0	0	0,076 97	0,076 97	-		71	12 845	0,076 97	0,076 97	6,09
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		20	21 097	0,076 97	0,076 97	3,71		0	5 012	0,076 97	0,076 97	15,6 0		13	21 626	0,076 97	0,076 97	3,62
P	S	00464	-52	20 272	0,076 97	0,076 97	3,86	00465	0	4 032	0,076 97	0,076 97	19,4 0	00466	0	3 617	0,076 97	0,076 97	21,62
	I		41	27 911	0,076 97	0,076 97	2,80		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
S	S		54	7 545	0,076 97	0,076 97	10,3 6		-2	2 286	0,076 97	0,076 97	34,2 1		0	156	0,076 97	0,076 97	NS
	I		-42	27 513	0,076 97	0,076 97	2,84		2	5 683	0,076 97	0,076 97	13,7 6		0	313	0,076 97	0,076 97	NS
P	S	00467	0	2 546	0,076 97	0,076 97	30,7 2	00468	0	4 168	0,076 97	0,076 97	18,7 6	00469	0	9 908	0,076 97	0,076 97	7,89
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
S	S		0	716	0,076 97	0,076 97	NS		0	1 097	0,076 97	0,076 97	71,2 9		1	763	0,076 97	0,076 97	NS
	I		0	411	0,076 97	0,076 97	NS		0	544	0,076 97	0,076 97	NS		0	2 145	0,076 97	0,076 97	36,46
P	S	00470	-41	16 524	0,076 97	0,076 97	4,73	00471	-27	11 237	0,076 97	0,076 97	6,96	00472	0	6 495	0,076 97	0,076 97	12,04
	I		19	6 765	0,076 97	0,076 97	11,5 6		15	677	0,076 97	0,076 97	NS		0	0	0,076 97	0,076 97	-
S	S		520	6 439	0,076 97	0,076 97	12,1 4		25	10 543	0,076 97	0,076 97	7,42		0	2 068	0,076 97	0,076 97	37,82
	I		-260	31 465	0,076 97	0,076 97	2,49		-6	7 382	0,076 97	0,076 97	10,5 9		0	812	0,076 97	0,076 97	96,31
P	S	00473	0	2 625	0,076 97	0,076 97	29,7 9	00474	0	2 731	0,076 97	0,076 97	28,6 4	00475	0	3 429	0,076 97	0,076 97	22,81
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
S	S		0	450	0,076 97	0,076 97	NS		0	321	0,076 97	0,076 97	NS		0	687	0,076 97	0,076 97	NS
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	42	0,076 97	0,076 97	NS		0	998	0,076 97	0,076 97	78,36
P	S	00476	143	7 090	0,076 97	0,076 97	11,0 3	00477	0	0	0,076 97	0,076 97	-	00478	-1	7 152	0,076 97	0,076 97	10,93
	I		-103	4 484	0,076 97	0,076 97	17,4 4		-195	17 351	0,076 97	0,076 97	4,51		2	1 131	0,076 97	0,076 97	69,14
S	S		69	3 491	0,076 97	0,076 97	22,4 0		-21	7 940	0,076 97	0,076 97	9,85		1	1 275	0,076 97	0,076 97	61,34
	I		-94	5 966	0,076 97	0,076 97	13,1 1		35	10 475	0,076 97	0,076 97	7,47		-2	4 004	0,076 97	0,076 97	19,53
P	S	00479	-1	7 116	0,076 97	0,076 97	10,9 9	00480	0	0	0,076 97	0,076 97	-	00481	103	6 944	0,076 97	0,076 97	11,26
	I		1	1 126	0,076 97	0,076 97	69,4 5		-149	16 695	0,076 97	0,076 97	4,69		-81	4 299	0,076 97	0,076 97	18,19
S	S		1	1 222	0,076 97	0,076 97	64,0 0		-20	7 918	0,076 97	0,076 97	9,88		58	3 341	0,076 97	0,076 97	23,40
	I		-2	4 010	0,076 97	0,076 97	19,5 0		28	10 601	0,076 97	0,076 97	7,38		-72	5 942	0,076 97	0,076 97	13,16
P	S	00482	0	3 411	0,076 97	0,076 97	22,9 3	00483	0	2 587	0,076 97	0,076 97	30,2 3	00484	0	2 655	0,076 97	0,076 97	29,45
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
S	S		0	730	0,076 97	0,076 97	NS		0	357	0,076 97	0,076 97	NS		0	437	0,076 97	0,076 97	NS
	I		0	961	0,076 97	0,076 97	81,3 8		0	19	0,076 97	0,076 97	NS		0	0	0,076 97	0,076 97	-
P	S	00485	1	6 329	0,076 97	0,076 97	12,3 6	00486	-29	11 850	0,076 97	0,076 97	6,60	00487	-2	5 164	0,076 97	0,076 97	15,14
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		14	250	0,076 97	0,076 97	NS		1	168	0,076 97	0,076 97	NS
S	S		0	1 784	0,076 97	0,076 97	43,8 4		-12	9 461	0,076 97	0,076 97	8,27		1	11 131	0,076 97	0,076 97	7,03
	I		0	219	0,076 97	0,076 97	NS		42	6 426	0,076 97	0,076 97	12,1 7		0	0	0,076 97	0,076 97	-
P	S	00488	1	7 348	0,076 97	0,076 97	10,6 4	00489	0	4 064	0,076 97	0,076 97	19,2 4	00490	0	1 960	0,076 97	0,076 97	39,90
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
S	S		0	5 046	0,076 97	0,076 97	15,5 0		0	1 964	0,076 97	0,076 97	39,8 2		0	899	0,076 97	0,076 97	86,99
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	220	0,076 97	0,076 97	NS		0	286	0,076 97	0,076 97	NS
P	S	00491	0	2 385	0,076 97	0,076 97	32,7 9	00492	-3	2 345	0,076 97	0,076 97	33,3 5	00493	0	1 377	0,076 97	0,076 97	56,79
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	4 033	0,076 97	0,076 97	19,39
S	S		0	1 956	0,076 97	0,076 97	39,9 8		-1	5 086	0,076 97	0,076 97	15,3 8		0	8 684	0,076 97	0,076 97	9,01
	I		0	548	0,076 97	0,076 97	NS		2	664	0,076 97	0,076 97	NS		0	0	0,076 97	0,076 97	-

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																				
Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	
			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]		
					97	97					97	97					97	97		
P	S	00494	-2	3 160	0,076 97	0,076 97	24,7 5	00495	0	4 437	0,076 97	0,076 97	17,6 3	00496	-1	3 046	0,076 97	0,076 97	25,67	
			2	2 868	0,076 97	0,076 97	27,2 7		0	0	0,076 97	0,076 97	-		2	2 755	0,076 97	0,076 97	28,39	
S	S		0	7 458	0,076 97	0,076 97	10,4 9		0	5 937	0,076 97	0,076 97	13,1 7		0	7 338	0,076 97	0,076 97	10,66	
			0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
P	S	00497	0	1 366	0,076 97	0,076 97	57,2 5	00498	-2	2 297	0,076 97	0,076 97	34,0 5	00499	0	2 344	0,076 97	0,076 97	33,36	
			0	4 011	0,076 97	0,076 97	19,5 0		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
S	S		0	8 565	0,076 97	0,076 97	9,13		-1	5 013	0,076 97	0,076 97	15,6 0		0	1 945	0,076 97	0,076 97	40,21	
			0	0	0,076 97	0,076 97	-		2	739	0,076 97	0,076 97	NS		0	570	0,076 97	0,076 97	NS	
P	S	00500	0	2 085	0,076 97	0,076 97	37,5 1	00501	0	4 481	0,076 97	0,076 97	17,4 5	00502	2	7 747	0,076 97	0,076 97	10,09	
			0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
S	S		0	1 206	0,076 97	0,076 97	64,8 4		0	3 022	0,076 97	0,076 97	25,8 8		-1	6 293	0,076 97	0,076 97	12,43	
			0	563	0,076 97	0,076 97	NS		0	1 000	0,076 97	0,076 97	78,2 0		0	33	0,076 97	0,076 97	NS	
P	S	00503	-3	6 226	0,076 97	0,076 97	12,5 6	00504	-1	9 292	0,076 97	0,076 97	8,42	00505	0	7 317	0,076 97	0,076 97	10,69	
			1	684	0,076 97	0,076 97	NS		0	1 201	0,076 97	0,076 97	65,1 1		0	353	0,076 97	0,076 97	NS	
S	S		2	10 702	0,076 97	0,076 97	7,31		8	18 638	0,076 97	0,076 97	4,20		0	7 832	0,076 97	0,076 97	9,99	
			0	0	0,076 97	0,076 97	-		-4	9 228	0,076 97	0,076 97	8,47		0	4 602	0,076 97	0,076 97	16,99	
P	S	00506	0	3 523	0,076 97	0,076 97	22,2 0	00507	0	2 407	0,076 97	0,076 97	32,4 9	00508	0	2 598	0,076 97	0,076 97	30,10	
			0	297	0,076 97	0,076 97	NS		0	79	0,076 97	0,076 97	NS		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
S	S		0	2 754	0,076 97	0,076 97	28,4 0		0	2 292	0,076 97	0,076 97	34,1 2		0	5 487	0,076 97	0,076 97	14,25	
			0	1 797	0,076 97	0,076 97	43,5 2		0	1 091	0,076 97	0,076 97	71,6 8		0	1 718	0,076 97	0,076 97	45,52	
P	S	00509	0	3 658	0,076 97	0,076 97	21,3 8	00510	0	0	0,076 97	0,076 97	-	00511	5	5 608	0,076 97	0,076 97	13,94	
			0	2 604	0,076 97	0,076 97	30,0 3		0	1 918	0,076 97	0,076 97	40,7 7		-5	462	0,076 97	0,076 97	NS	
S	S		4	10 745	0,076 97	0,076 97	7,28		1	14 233	0,076 97	0,076 97	5,49		-7	11 799	0,076 97	0,076 97	6,63	
			-4	1 355	0,076 97	0,076 97	57,7 1		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
P	S	00512	20	5 567	0,076 97	0,076 97	14,0 5	00513	0	0	0,076 97	0,076 97	-	00514	-1	3 478	0,076 97	0,076 97	22,49	
			-17	500	0,076 97	0,076 97	NS		-1	1 733	0,076 97	0,076 97	45,1 3		-1	2 406	0,076 97	0,076 97	32,50	
S	S		-36	11 750	0,076 97	0,076 97	6,66		16	14 146	0,076 97	0,076 97	5,53		12	10 692	0,076 97	0,076 97	7,31	
			0	0	0,076 97	0,076 97	-		-14	286	0,076 97	0,076 97	NS		-10	1 678	0,076 97	0,076 97	46,61	
P	S	00515	0	2 383	0,076 97	0,076 97	32,8 2	00516	0	2 594	0,076 97	0,076 97	30,1 5	00517	0	4 522	0,076 97	0,076 97	17,29	
			0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	735	0,076 97	0,076 97	NS	
S	S		0	5 423	0,076 97	0,076 97	14,4 2		0	2 776	0,076 97	0,076 97	28,1 7		0	3 945	0,076 97	0,076 97	19,82	
			0	1 884	0,076 97	0,076 97	41,5 1		0	1 576	0,076 97	0,076 97	49,6 2		0	2 790	0,076 97	0,076 97	28,03	
P	S	00518	1	8 029	0,076 97	0,076 97	9,74	00519	-4	8 276	0,076 97	0,076 97	9,45	00520	-223	14 980	0,076 97	0,076 97	5,22	
			-2	687	0,076 97	0,076 97	NS		5	1 628	0,076 97	0,076 97	48,0 4		351	8 895	0,076 97	0,076 97	8,79	
S	S		1	10 109	0,076 97	0,076 97	7,74		-2	22 101	0,076 97	0,076 97	3,54		-206	34 261	0,076 97	0,076 97	2,28	
			0	6 530	0,076 97	0,076 97	11,9 8		0	11 998	0,076 97	0,076 97	6,52		102	36 529	0,076 97	0,076 97	2,14	
P	S	00521	0	14 825	0,076 97	0,076 97	5,28	00522	0	9 506	0,076 97	0,076 97	8,23	00523	0	4 793	0,076 97	0,076 97	16,32	
			0	3 240	0,076 97	0,076 97	24,1 4		0	3 032	0,076 97	0,076 97	25,7 9		0	1 438	0,076 97	0,076 97	54,38	
S	S		3	13 522	0,076 97	0,076 97	5,78		0	4 872	0,076 97	0,076 97	16,0 5		0	2 696	0,076 97	0,076 97	29,01	
			-1	11 698	0,076 97	0,076 97	6,69		0	3 974	0,076 97	0,076 97	19,6 8		0	2 033	0,076 97	0,076 97	38,47	
P	S	00524	0	4 883	0,076 97	0,076 97	16,0 2	00525	-10	4 947	0,076 97	0,076 97	15,8 1	00526	-5	11 484	0,076 97	0,076 97	6,81	
			0	497	0,076 97	0,076 97	NS		0	0	0,076 97	0,076 97	-		5	18 348	0,076 97	0,076 97	4,26	

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																			
Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]	
S	S		0	3 345	0,076 97	0,076 97	23,3 8		8	8 308	0,076 97	0,076 97	9,41		-349	20 313	0,076 97	0,076 97	3,85
	I		0	1 780	0,076 97	0,076 97	43,9 3		-8	4 672	0,076 97	0,076 97	16,7 4		349	13 376	0,076 97	0,076 97	5,84
P	S	00527	-5	10 497	0,076 97	0,076 97	7,45	00528	0	9 529	0,076 97	0,076 97	8,21	00529	-54	11 496	0,076 97	0,076 97	6,80
	I		5	11 219	0,076 97	0,076 97	6,97		0	0	0,076 97	0,076 97	-		-30	11 118	0,076 97	0,076 97	7,03
S	S		275	19 506	0,076 97	0,076 97	4,01		13	12 575	0,076 97	0,076 97	6,22		202	18 884	0,076 97	0,076 97	4,14
	I		-275	10 753	0,076 97	0,076 97	7,28		-11	4 968	0,076 97	0,076 97	15,7 4		-177	10 902	0,076 97	0,076 97	7,18
P	S	00530	-347	13 052	0,076 97	0,076 97	5,99	00531	0	4 562	0,076 97	0,076 97	17,1 4	00532	0	5 510	0,076 97	0,076 97	14,19
	I		423	18 377	0,076 97	0,076 97	4,25		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	979	0,076 97	0,076 97	79,88
S	S		-328	19 750	0,076 97	0,076 97	3,96		4	8 420	0,076 97	0,076 97	9,29		0	3 614	0,076 97	0,076 97	21,64
	I		293	13 735	0,076 97	0,076 97	5,69		-3	5 011	0,076 97	0,076 97	15,6 1		0	2 204	0,076 97	0,076 97	35,48
P	S	00533	0	6 660	0,076 97	0,076 97	11,7 4	00534	0	11 112	0,076 97	0,076 97	7,04	00535	-26	12 148	0,076 97	0,076 97	6,44
	I		0	2 547	0,076 97	0,076 97	30,7 0		0	3 850	0,076 97	0,076 97	20,3 1		0	0	0,076 97	0,076 97	-
S	S		0	3 232	0,076 97	0,076 97	24,2 0		0	7 950	0,076 97	0,076 97	9,84		-23	22 419	0,076 97	0,076 97	3,49
	I		0	2 644	0,076 97	0,076 97	29,5 8		0	6 907	0,076 97	0,076 97	11,3 2		4	23 111	0,076 97	0,076 97	3,38
P	S	00536	31	7 046	0,076 97	0,076 97	11,1 0												
	I		-37	10 409	0,076 97	0,076 97	7,51												
S	S		26	45 763	0,076 97	0,076 97	1,71												
	I		-5	49 840	0,076 97	0,076 97	1,57												

LEGENDA:

- Dir

Pos

A_s

A_{df}

CS

N_{Ed}, M_{Ed}
- Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).

Posizione [S] = superiore - [I] = inferiore.

Area delle armature esecutive per unità di lunghezza.

Armatura disponibile per la flessione

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).

Sollecitazioni di progetto.

VERIFICHE A TAGLIO FUORI PIANO ALLO SLU (Fondazione)

Platee - Taglio fuori piano allo SLU

Id _{Nd}	Dir	V _{Ed}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	Ctg θ	A _{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
Fondazione		Platea 1						
00014	P	11 637	12,54	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	10 242	14,25	145 986	0	0	0,00	0,00000
00015	P	25 263	5,78	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	21 048	6,94	145 973	0	0	0,00	0,00000
00016	P	5 623	25,96	145 994	0	0	0,00	0,00000
	S	18 685	7,81	145 994	0	0	0,00	0,00000
00017	P	6 694	21,81	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	17 128	8,52	145 973	0	0	0,00	0,00000
00022	P	88 965	1,64	145 978	0	0	0,00	0,14452
	S	242 896	1,08	591 160	261 956	0	2,50	0,11020
00024	P	114 257	1,28	145 973	0	0	0,00	0,13905
	S	247 435	1,01	591 182	249 475	0	2,50	0,10495
00026	P	86 197	1,69	146 058	0	0	0,00	0,13293
	S	203 510	1,08	591 160	219 102	0	2,50	0,09217
00027	P	115 444	1,26	145 973	0	0	0,00	0,01563
	S	332 463	1,02	591 169	337 880	0	2,50	0,14214
00028	P	65 588	2,23	145 973	0	0	0,00	0,13066
	S	167 632	1,12	591 161	187 963	0	2,50	0,07907
00029	P	111 855	1,31	145 992	0	0	0,00	0,07921
	S	372 792	1,05	591 160	392 498	0	2,50	0,16511
00031	P	136 354	1,07	145 973	0	0	2,50	0,08118
	S	96 694	1,51	145 977	0	0	0,00	0,02376
00033	P	172 472	1,11	591 162	191 540	0	2,50	0,08057
	S	119 884	1,22	145 973	0	0	0,00	0,02358
00034	P	124 007	1,18	145 975	0	0	2,50	0,08574
	S	131 508	1,11	146 070	0	0	2,50	0,09307
00035	P	135 233	1,08	145 973	0	0	2,50	0,08121
	S	83 888	1,74	145 985	0	0	0,00	0,01188
00036	P	135 962	1,07	145 973	0	0	2,50	0,08119
	S	83 330	1,75	145 983	0	0	0,00	0,01188
00037	P	6 350	22,99	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	6 639	21,99	145 973	0	0	0,00	0,00000
00038	P	288 132	1,08	591 160	310 593	0	2,50	0,13066
	S	52 035	2,81	145 973	0	0	0,00	0,07907

IdNd	Dir	V _{Ed} [N]	CS	V _{Rcd} [N]	V _{Rsd,s} [N]	N _{Ed} [N]	Ctg°	A _{sw} [cm²/cm]
00039	P	329 841	1,04	591 164	343 539	0	2,50	0,14452
	S	47 160	3,10	145 989	0	0	0,00	0,11020
00040	P	7 665	19,04	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	7 512	19,43	145 973	0	0	0,00	0,00000
00041	P	143 509	1,02	145 973	0	0	2,50	0,08611
	S	121 819	1,20	145 973	0	0	2,50	0,09302
00116	P	37 541	3,89	146 002	0	0	0,00	0,00000
	S	41 494	3,52	145 973	0	0	0,00	0,00000
00117	P	39 165	3,73	145 980	0	0	0,00	0,00000
	S	24 655	5,92	146 058	0	0	0,00	0,00000
00133	P	37 527	3,89	145 994	0	0	0,00	0,00000
	S	22 817	6,40	145 973	0	0	0,00	0,00000
00134	P	34 466	4,24	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	29 916	4,89	146 162	0	0	0,00	0,00000
00154	P	13 348	10,94	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	17 385	8,40	145 973	0	0	0,00	0,00000
00155	P	47 863	3,05	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	80 629	1,81	145 973	0	0	0,00	0,00000
00156	P	291 850	1,13	591 191	330 545	0	2,50	0,13905
	S	91 226	1,83	167 237	0	0	0,00	0,10495
00157	P	262 267	1,26	591 160	330 545	0	2,50	0,13905
	S	116 098	1,44	167 098	0	0	0,00	0,10495
00158	P	73 589	1,98	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	69 930	2,09	145 973	0	0	0,00	0,00000
00159	P	6 840	21,34	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	24 705	5,91	145 973	0	0	0,00	0,00000
00160	P	5 693	25,64	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	16 108	9,06	145 973	0	0	0,00	0,00000
00161	P	4 401	33,17	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	8 262	17,67	145 973	0	0	0,00	0,00000
00162	P	1 719	84,92	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	12 068	12,10	145 973	0	0	0,00	0,00000
00163	P	18 834	7,75	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	37 856	3,86	145 973	0	0	0,00	0,00000
00164	P	164 527	1,14	591 160	188 300	0	2,50	0,07921
	S	136 436	1,07	145 973	0	0	2,50	0,16511
00165	P	72 184	2,02	146 100	0	0	0,00	0,07921
	S	379 649	1,03	591 278	392 498	0	2,50	0,16511
00166	P	61 385	2,38	145 973	0	0	0,00	0,07921
	S	184 163	2,13	591 160	392 498	0	2,50	0,16511
00167	P	9 359	15,60	145 983	0	0	0,00	0,00000
	S	61 864	2,36	145 977	0	0	0,00	0,00000
00168	P	12 348	11,82	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	46 556	3,14	145 973	0	0	0,00	0,00000
00169	P	9 391	15,54	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	31 257	4,67	145 973	0	0	0,00	0,00000
00170	P	36 985	3,95	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	48 494	3,01	145 973	0	0	0,00	0,00000
00171	P	206 791	1,66	591 182	343 539	0	2,50	0,14452
	S	67 131	2,18	146 014	0	0	0,00	0,11020
00172	P	210 056	1,64	591 160	343 539	0	2,50	0,14452
	S	33 220	4,39	145 973	0	0	0,00	0,11020
00173	P	44 996	3,24	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	40 869	3,57	145 975	0	0	0,00	0,00000
00174	P	7 919	18,43	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	1 300	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00175	P	6 318	23,10	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	10 669	13,68	145 973	0	0	0,00	0,00000
00176	P	3 998	36,51	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	3 332	43,81	145 973	0	0	0,00	0,00000
00177	P	1 849	78,95	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	923	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00178	P	282	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	1 624	89,88	145 973	0	0	0,00	0,00000
00179	P	11 914	12,25	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	5 506	26,51	145 973	0	0	0,00	0,00000
00180	P	37 506	3,89	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	11 301	12,92	145 974	0	0	0,00	0,00000
00181	P	107 460	1,36	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	76 299	1,91	145 973	0	0	0,00	0,00000
00182	P	14 319	10,19	145 973	0	0	0,00	0,08574
	S	199 180	1,11	591 160	221 234	0	2,50	0,09307
00183	P	121 997	1,20	146 164	0	0	2,50	0,08574
	S	180 344	1,23	591 160	221 234	0	2,50	0,09307
00184	P	41 793	3,49	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	27 908	5,23	145 975	0	0	0,00	0,00000
00185	P	33 302	4,38	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	21 551	6,77	145 973	0	0	0,00	0,00000
00186	P	56 010	2,61	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	20 122	7,25	145 973	0	0	0,00	0,00000
00187	P	64 495	2,27	146 278	0	0	0,00	0,08611
	S	178 834	1,24	591 171	221 114	0	2,50	0,09302
00188	P	112 869	1,29	145 973	0	0	0,00	0,08611
	S	200 187	1,10	591 298	221 114	0	2,50	0,09302
00189	P	60 239	2,42	145 975	0	0	0,00	0,00000
	S	43 887	3,33	145 975	0	0	0,00	0,00000

IdNd	Dir	V _{Ed} [N]	CS	V _{Rcd} [N]	V _{Rsd,s} [N]	N _{Ed} [N]	Ctg°	A _{sw} [cm²/cm]
00190	P	17 360	8,41	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	660	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00191	P	10 137	14,40	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	5 975	24,43	145 973	0	0	0,00	0,00000
00192	P	3 212	45,45	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	3 316	44,02	145 973	0	0	0,00	0,00000
00193	P	3 179	45,92	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	7 617	19,16	145 973	0	0	0,00	0,00000
00194	P	3 620	40,32	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	1 158	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00195	P	9 617	15,18	145 974	0	0	0,00	0,00000
	S	11 801	12,37	145 973	0	0	0,00	0,00000
00196	P	84 448	1,73	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	53 736	2,72	145 973	0	0	0,00	0,00000
00197	P	124 004	1,18	145 973	0	0	2,50	0,13066
	S	106 609	1,37	145 973	0	0	0,00	0,07907
00198	P	148 847	2,09	591 160	310 593	0	2,50	0,13066
	S	93 244	1,57	145 973	0	0	0,00	0,07907
00199	P	42 744	3,42	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	49 282	2,96	145 973	0	0	0,00	0,00000
00200	P	9 964	14,65	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	36 377	4,01	145 973	0	0	0,00	0,00000
00201	P	18 531	7,88	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	48 099	3,03	145 973	0	0	0,00	0,00000
00202	P	9 293	15,71	145 981	0	0	0,00	0,00000
	S	67 711	2,16	145 981	0	0	0,00	0,00000
00203	P	84 665	1,72	145 984	0	0	0,00	0,01563
	S	164 320	2,06	591 160	337 880	0	2,50	0,14214
00204	P	94 514	1,54	145 973	0	0	0,00	0,01563
	S	273 055	1,24	591 160	337 880	0	2,50	0,14214
00205	P	29 403	4,96	145 973	0	0	0,00	0,01563
	S	160 043	2,11	591 160	337 880	0	2,50	0,14214
00206	P	30 268	4,82	145 974	0	0	0,00	0,00000
	S	45 408	3,21	145 973	0	0	0,00	0,00000
00207	P	2 379	61,36	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	9 300	15,70	145 973	0	0	0,00	0,00000
00208	P	5 957	24,50	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	10 827	13,48	145 973	0	0	0,00	0,00000
00209	P	4 087	35,72	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	12 820	11,39	145 973	0	0	0,00	0,00000
00210	P	12 804	11,40	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	33 239	4,39	145 973	0	0	0,00	0,00000
00211	P	55 904	2,61	145 973	0	0	0,00	0,13293
	S	84 275	1,73	145 973	0	0	0,00	0,09217
00212	P	207 776	1,52	591 160	315 990	0	2,50	0,13293
	S	84 274	1,73	145 973	0	0	0,00	0,09217
00213	P	302 646	1,04	591 172	315 990	0	2,50	0,13293
	S	90 298	1,62	146 041	0	0	0,00	0,09217
00214	P	47 350	3,08	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	70 938	2,06	145 973	0	0	0,00	0,00000
00215	P	7 083	20,61	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	15 281	9,55	145 973	0	0	0,00	0,00000
00216	P	4 464	32,70	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	9 476	15,40	145 973	0	0	0,00	0,00000
00217	P	10 309	14,16	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	3 837	38,04	145 973	0	0	0,00	0,00000
00218	P	9 634	15,15	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	4 528	32,24	145 973	0	0	0,00	0,00000
00219	P	9 299	15,70	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	4 365	33,44	145 973	0	0	0,00	0,00000
00220	P	3 418	42,71	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	1 149	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00221	P	1 079	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	894	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00222	P	2 786	52,40	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	2 353	62,04	145 973	0	0	0,00	0,00000
00223	P	3 845	37,96	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	3 720	39,24	145 973	0	0	0,00	0,00000
00224	P	3 464	42,14	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	4 088	35,71	145 973	0	0	0,00	0,00000
00225	P	706	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	6 232	23,42	145 973	0	0	0,00	0,00000
00226	P	2 069	70,55	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	9 363	15,59	145 973	0	0	0,00	0,00000
00227	P	7 043	20,73	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	4 007	36,43	145 973	0	0	0,00	0,00000
00228	P	2 981	48,97	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	3 823	38,18	145 973	0	0	0,00	0,00000
00229	P	639	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	2 983	48,94	145 973	0	0	0,00	0,00000
00230	P	272	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	2 160	67,58	145 973	0	0	0,00	0,00000
00231	P	1 926	75,79	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	3 849	37,92	145 973	0	0	0,00	0,00000
00232	P	2 092	69,78	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	3 983	36,65	145 973	0	0	0,00	0,00000

IdNd	Dir	V _{Ed}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	Ctg ^o	A _{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm ² /cm]
00233	P	2 672	54,63	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	7 960	18,34	145 973	0	0	0,00	0,00000
00234	P	2 875	50,77	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	11 086	13,17	145 973	0	0	0,00	0,00000
00235	P	4 064	35,92	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	5 013	29,12	145 973	0	0	0,00	0,00000
00236	P	2 582	56,53	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	4 311	33,86	145 973	0	0	0,00	0,00000
00237	P	3 025	48,26	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	2 958	49,35	145 973	0	0	0,00	0,00000
00238	P	3 295	44,30	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	647	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00239	P	2 213	65,96	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	1 399	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00240	P	4 294	33,99	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	2 448	59,63	145 973	0	0	0,00	0,00000
00241	P	7 658	19,06	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	3 460	42,19	145 973	0	0	0,00	0,00000
00242	P	8 746	16,69	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	3 929	37,15	145 973	0	0	0,00	0,00000
00243	P	4 950	29,49	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	6 117	23,86	145 973	0	0	0,00	0,00000
00314	P	2 596	56,23	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	4 992	29,24	145 973	0	0	0,00	0,00000
00315	P	1 341	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	3 799	38,42	145 973	0	0	0,00	0,00000
00316	P	4 066	35,90	145 975	0	0	0,00	0,00000
	S	9 248	15,78	145 975	0	0	0,00	0,00000
00317	P	2 252	64,82	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	5 946	24,55	145 977	0	0	0,00	0,00000
00318	P	1 651	88,42	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	1 545	94,48	145 973	0	0	0,00	0,00000
00319	P	2 614	55,84	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	880	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00320	P	6 498	22,46	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	1 611	90,61	145 973	0	0	0,00	0,00000
00321	P	9 957	14,66	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	14 136	10,33	145 973	0	0	0,00	0,00000
00322	P	11 189	13,05	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	18 182	8,03	145 975	0	0	0,00	0,00000
00323	P	7 447	19,60	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	3 279	44,52	145 973	0	0	0,00	0,00000
00324	P	2 691	54,24	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	1 402	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00325	P	6 619	22,05	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	2 264	64,48	145 973	0	0	0,00	0,00000
00326	P	9 235	15,81	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	9 125	16,00	145 973	0	0	0,00	0,00000
00327	P	6 589	22,15	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	22 904	6,37	145 973	0	0	0,00	0,00000
00328	P	8 313	17,56	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	3 991	36,58	145 973	0	0	0,00	0,00000
00329	P	2 007	72,73	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	563	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00330	P	1 043	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	1 347	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00331	P	1 996	73,13	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	1 908	76,51	145 973	0	0	0,00	0,00000
00332	P	4 292	34,01	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	9 781	14,92	145 974	0	0	0,00	0,00000
00333	P	2 241	65,14	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	10 110	14,44	145 974	0	0	0,00	0,00000
00334	P	58 419	2,50	145 992	0	0	0,00	0,00000
	S	22 468	6,50	146 024	0	0	0,00	0,00000
00335	P	2 787	52,38	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	1 847	79,03	145 973	0	0	0,00	0,00000
00336	P	1 891	77,19	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	1 654	88,25	145 973	0	0	0,00	0,00000
00337	P	4 800	30,41	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	1 781	81,96	145 973	0	0	0,00	0,00000
00338	P	47 746	3,06	145 990	0	0	0,00	0,00000
	S	48 075	3,04	145 996	0	0	0,00	0,00000
00339	P	6 715	21,74	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	114 294	1,28	145 973	0	0	0,00	0,00000
00340	P	43 971	3,32	145 984	0	0	0,00	0,00000
	S	52 551	2,78	145 979	0	0	0,00	0,00000
00341	P	7 584	19,25	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	2 696	54,14	145 973	0	0	0,00	0,00000
00342	P	5 294	27,57	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	3 080	47,39	145 973	0	0	0,00	0,00000
00343	P	20 090	7,27	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	9 010	16,20	145 973	0	0	0,00	0,00000
00344	P	41 669	3,50	145 988	0	0	0,00	0,00000
	S	88 006	1,66	145 988	0	0	0,00	0,00000
00345	P	73 256	1,99	146 000	0	0	0,00	0,00000
	S	46 456	3,14	146 000	0	0	0,00	0,00000

IdNd	Dir	V _{Ed} [N]	CS	V _{Rcd} [N]	V _{Rsd,s} [N]	N _{Ed} [N]	Ctg°	A _{sw} [cm²/cm]
00346	P	11 780	12,39	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	2 264	64,48	145 973	0	0	0,00	0,00000
00347	P	581	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	1 618	90,22	145 973	0	0	0,00	0,00000
00348	P	957	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	1 985	73,54	145 973	0	0	0,00	0,00000
00349	P	5 107	28,58	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	4 019	36,32	145 973	0	0	0,00	0,00000
00350	P	44 360	3,29	145 973	0	0	0,00	0,13293
	S	64 039	2,28	145 994	0	0	0,00	0,09217
00351	P	66 586	2,19	145 981	0	0	0,00	0,13905
	S	86 277	1,69	145 981	0	0	0,00	0,10495
00352	P	10 273	14,21	145 977	0	0	0,00	0,00000
	S	14 085	10,36	145 973	0	0	0,00	0,00000
00353	P	2 770	52,70	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	631	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00354	P	1 370	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	421	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00355	P	16 878	8,65	145 974	0	0	0,00	0,00000
	S	6 498	22,46	145 974	0	0	0,00	0,00000
00356	P	25 959	5,62	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	74 050	1,97	145 973	0	0	0,00	0,00000
00357	P	30 017	4,86	145 998	0	0	0,00	0,00000
	S	95 710	1,53	145 973	0	0	0,00	0,00000
00358	P	13 810	10,57	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	10 652	13,70	145 973	0	0	0,00	0,00000
00359	P	10 759	13,57	145 976	0	0	0,00	0,00000
	S	1 774	82,29	145 976	0	0	0,00	0,00000
00360	P	11 058	13,20	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	7 860	18,57	145 975	0	0	0,00	0,00000
00361	P	45 415	3,21	145 975	0	0	0,00	0,00000
	S	45 974	3,18	145 973	0	0	0,00	0,00000
00362	P	44 340	3,29	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	61 622	2,37	145 973	0	0	0,00	0,00000
00363	P	29 233	4,99	145 980	0	0	0,00	0,00000
	S	12 495	11,68	145 985	0	0	0,00	0,00000
00364	P	5 698	25,62	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	1 109	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00365	P	1 158	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	940	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00366	P	4 486	32,54	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	3 275	44,57	145 973	0	0	0,00	0,00000
00367	P	26 935	5,42	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	32 010	4,56	145 973	0	0	0,00	0,00000
00368	P	29 816	4,90	145 973	0	0	0,00	0,13293
	S	178 339	1,23	591 160	219 102	0	2,50	0,09217
00369	P	8 333	17,52	145 975	0	0	0,00	0,00000
	S	17 885	8,16	145 974	0	0	0,00	0,00000
00370	P	3 469	42,08	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	1 718	84,97	145 973	0	0	0,00	0,00000
00371	P	1 217	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	591	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00372	P	5 668	25,75	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	1 027	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00373	P	30 761	4,75	146 000	0	0	0,00	0,00000
	S	9 389	15,55	146 008	0	0	0,00	0,00000
00374	P	18 716	7,80	145 992	0	0	0,00	0,00000
	S	79 812	1,83	145 973	0	0	0,00	0,00000
00375	P	43 567	3,35	146 034	0	0	0,00	0,00000
	S	14 268	10,24	146 098	0	0	0,00	0,00000
00376	P	23 500	6,21	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	33 092	4,41	146 013	0	0	0,00	0,00000
00377	P	34 757	4,20	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	12 712	11,49	146 000	0	0	0,00	0,00000
00378	P	26 311	5,55	146 026	0	0	0,00	0,00000
	S	41 315	3,53	146 013	0	0	0,00	0,00000
00379	P	40 404	3,61	145 998	0	0	0,00	0,00000
	S	73 055	2,00	145 973	0	0	0,00	0,00000
00380	P	36 647	3,98	145 999	0	0	0,00	0,00000
	S	16 612	8,79	146 010	0	0	0,00	0,00000
00381	P	10 042	14,54	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	2 586	56,45	145 973	0	0	0,00	0,00000
00382	P	1 021	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	443	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00383	P	1 705	85,61	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	408	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00384	P	2 263	64,51	145 976	0	0	0,00	0,00000
	S	3 004	48,59	145 973	0	0	0,00	0,00000
00385	P	23 650	6,17	145 978	0	0	0,00	0,00000
	S	29 413	4,96	145 973	0	0	0,00	0,00000
00386	P	1 330	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	5 755	25,36	145 973	0	0	0,00	0,00000
00387	P	4 897	29,81	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	2 622	55,67	145 973	0	0	0,00	0,00000
00388	P	2 939	49,67	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	1 124	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000

IdNd	Dir	V _{Ed} [N]	CS	V _{Rcd} [N]	V _{Rsd,s} [N]	N _{Ed} [N]	Ctg°	A _{sw} [cm²/cm]
00389	P	346	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	862	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00390	P	8 048	18,14	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	4 437	32,90	145 973	0	0	0,00	0,00000
00391	P	21 735	6,72	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	40 478	3,61	145 973	0	0	0,00	0,00000
00392	P	39 293	3,72	146 003	0	0	0,00	0,00000
	S	54 437	2,68	146 002	0	0	0,00	0,00000
00393	P	21 719	6,72	145 990	0	0	0,00	0,00000
	S	51 844	2,82	146 003	0	0	0,00	0,00000
00394	P	32 334	4,51	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	10 532	13,86	145 973	0	0	0,00	0,00000
00395	P	20 413	7,15	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	33 236	4,39	145 973	0	0	0,00	0,00000
00396	P	44 086	3,31	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	28 765	5,08	146 047	0	0	0,00	0,00000
00397	P	14 202	10,28	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	66 021	2,21	145 973	0	0	0,00	0,00000
00398	P	16 846	8,67	145 976	0	0	0,00	0,00000
	S	8 936	16,34	145 976	0	0	0,00	0,00000
00399	P	590	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	788	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00400	P	1 558	93,69	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	585	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00401	P	4 158	35,11	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	538	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00402	P	2 197	66,44	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	3 643	40,07	145 973	0	0	0,00	0,00000
00403	P	1 245	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	1 077	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00404	P	3 320	43,97	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	485	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00405	P	1 301	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	1 041	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00406	P	1 647	88,63	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	1 460	99,98	145 973	0	0	0,00	0,00000
00407	P	4 897	29,81	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	4 483	32,56	145 973	0	0	0,00	0,00000
00408	P	2 840	51,40	145 974	0	0	0,00	0,00000
	S	16 922	8,63	145 973	0	0	0,00	0,00000
00409	P	5 499	26,55	145 974	0	0	0,00	0,00000
	S	7 621	19,15	145 975	0	0	0,00	0,00000
00410	P	3 958	36,88	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	8 714	16,75	145 973	0	0	0,00	0,00000
00411	P	6 067	24,06	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	3 453	42,28	145 976	0	0	0,00	0,00000
00412	P	3 843	37,98	145 974	0	0	0,00	0,00000
	S	9 272	15,74	145 974	0	0	0,00	0,00000
00413	P	5 231	27,91	145 974	0	0	0,00	0,00000
	S	14 585	10,01	145 973	0	0	0,00	0,00000
00414	P	3 911	37,32	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	8 743	16,70	145 974	0	0	0,00	0,00000
00415	P	3 175	45,98	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	2 896	50,41	145 973	0	0	0,00	0,00000
00416	P	344	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	769	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00417	P	2 709	53,88	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	300	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00418	P	3 429	42,57	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	433	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00419	P	916	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	3 509	41,60	145 973	0	0	0,00	0,00000
00420	P	1 986	73,50	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	9 827	14,85	145 973	0	0	0,00	0,00000
00421	P	4 009	36,41	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	3 827	38,14	145 973	0	0	0,00	0,00000
00422	P	1 995	73,17	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	326	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00423	P	603	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	928	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00424	P	1 219	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	1 370	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00425	P	1 695	86,12	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	2 229	65,49	145 973	0	0	0,00	0,00000
00426	P	743	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	7 157	20,40	145 973	0	0	0,00	0,00000
00427	P	1 073	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	6 335	23,04	145 974	0	0	0,00	0,00000
00428	P	1 684	86,68	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	2 669	54,69	145 973	0	0	0,00	0,00000
00429	P	1 326	NS	145 974	0	0	0,00	0,00000
	S	6 164	23,68	145 974	0	0	0,00	0,00000
00430	P	618	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	6 541	22,32	145 973	0	0	0,00	0,00000
00431	P	1 616	90,33	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	3 847	37,94	145 973	0	0	0,00	0,00000

IdNd	Dir	V _{Ed} [N]	CS	V _{Rcd} [N]	V _{Rsd,s} [N]	N _{Ed} [N]	Ctg ^o	A _{sw} [cm ² /cm]
00432	P	1 142	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	1 284	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00433	P	743	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	1 015	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00434	P	1 381	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	241	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00435	P	4 232	34,49	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	3 143	46,44	145 973	0	0	0,00	0,00000
00436	P	658	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	8 382	17,42	145 973	0	0	0,00	0,00000
00437	P	24 857	5,87	145 974	0	0	0,00	0,00000
	S	20 215	7,22	145 974	0	0	0,00	0,00000
00438	P	3 093	47,19	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	1 154	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00439	P	2 345	62,25	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	628	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00440	P	727	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	1 181	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00441	P	4 341	33,63	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	3 893	37,50	145 973	0	0	0,00	0,00000
00442	P	10 365	14,08	145 974	0	0	0,00	0,00000
	S	16 986	8,59	145 974	0	0	0,00	0,00000
00443	P	29 045	5,03	145 977	0	0	0,00	0,00000
	S	40 580	3,60	145 973	0	0	0,00	0,00000
00444	P	6 081	24,00	145 974	0	0	0,00	0,00000
	S	8 322	17,54	145 973	0	0	0,00	0,00000
00445	P	6 233	23,42	145 974	0	0	0,00	0,00000
	S	9 119	16,01	145 973	0	0	0,00	0,00000
00446	P	29 842	4,89	145 975	0	0	0,00	0,00000
	S	41 367	3,53	145 973	0	0	0,00	0,00000
00447	P	10 416	14,01	145 974	0	0	0,00	0,00000
	S	16 933	8,62	145 974	0	0	0,00	0,00000
00448	P	4 457	32,75	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	3 588	40,68	145 973	0	0	0,00	0,00000
00449	P	684	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	1 359	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00450	P	2 071	70,48	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	823	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00451	P	2 644	55,21	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	972	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00452	P	20 598	7,09	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	15 252	9,57	145 973	0	0	0,00	0,00000
00453	P	46 676	3,13	145 974	0	0	0,00	0,01563
	S	83 615	1,75	145 974	0	0	0,00	0,14214
00454	P	58 088	2,51	146 007	0	0	0,00	0,07921
	S	39 314	3,71	146 007	0	0	0,00	0,16511
00455	P	7 253	20,13	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	15 859	9,20	145 973	0	0	0,00	0,00000
00456	P	4 253	34,32	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	1 750	83,41	145 973	0	0	0,00	0,00000
00457	P	960	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	586	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00458	P	1 597	91,40	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	893	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00459	P	19 201	7,60	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	6 244	23,38	145 974	0	0	0,00	0,00000
00460	P	86 393	1,69	145 981	0	0	0,00	0,08121
	S	52 347	2,79	145 981	0	0	0,00	0,01188
00461	P	82 681	1,77	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	22 682	6,44	145 975	0	0	0,00	0,00000
00462	P	3 970	36,77	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	3 294	44,31	145 973	0	0	0,00	0,00000
00463	P	84 793	1,72	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	23 390	6,24	145 975	0	0	0,00	0,00000
00464	P	84 477	1,73	145 980	0	0	0,00	0,08119
	S	51 459	2,84	145 980	0	0	0,00	0,01188
00465	P	18 817	7,76	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	6 326	23,08	145 974	0	0	0,00	0,00000
00466	P	1 799	81,14	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	907	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00467	P	982	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	794	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00468	P	3 926	37,18	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	1 914	76,27	145 973	0	0	0,00	0,00000
00469	P	6 426	22,72	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	12 010	12,15	145 973	0	0	0,00	0,00000
00470	P	46 158	3,16	146 007	0	0	0,00	0,01563
	S	28 042	5,21	145 980	0	0	0,00	0,14214
00471	P	19 271	7,57	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	23 778	6,14	145 974	0	0	0,00	0,00000
00472	P	3 853	37,89	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	3 367	43,35	145 973	0	0	0,00	0,00000
00473	P	2 553	57,18	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	1 613	90,50	145 973	0	0	0,00	0,00000
00474	P	172	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	224	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000

IdNd	Dir	V _{Ed}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	Ctg°	A _{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
00475	P	4 389	33,26	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	3 871	37,71	145 973	0	0	0,00	0,00000
00476	P	34 996	4,17	145 982	0	0	0,00	0,00000
	S	30 978	4,71	145 973	0	0	0,00	0,00000
00477	P	45 523	3,21	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	52 756	2,77	145 973	0	0	0,00	0,00000
00478	P	13 776	10,60	145 974	0	0	0,00	0,00000
	S	11 616	12,57	145 973	0	0	0,00	0,00000
00479	P	13 255	11,01	145 974	0	0	0,00	0,00000
	S	11 614	12,57	145 973	0	0	0,00	0,00000
00480	P	46 112	3,17	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	51 786	2,82	145 973	0	0	0,00	0,00000
00481	P	36 090	4,04	145 980	0	0	0,00	0,00000
	S	30 107	4,85	145 973	0	0	0,00	0,00000
00482	P	4 487	32,53	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	3 873	37,69	145 973	0	0	0,00	0,00000
00483	P	407	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	723	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00484	P	1 854	78,73	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	341	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00485	P	3 164	46,14	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	4 753	30,71	145 973	0	0	0,00	0,00000
00486	P	18 458	7,91	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	19 111	7,64	145 973	0	0	0,00	0,00000
00487	P	2 210	66,05	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	17 533	8,33	145 973	0	0	0,00	0,00000
00488	P	3 824	38,17	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	11 914	12,25	145 973	0	0	0,00	0,00000
00489	P	3 988	36,60	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	4 972	29,36	145 973	0	0	0,00	0,00000
00490	P	1 357	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	2 241	65,14	145 973	0	0	0,00	0,00000
00491	P	810	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	3 128	46,67	145 973	0	0	0,00	0,00000
00492	P	2 197	66,44	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	6 136	23,79	145 973	0	0	0,00	0,00000
00493	P	3 652	39,97	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	13 032	11,20	145 973	0	0	0,00	0,00000
00494	P	4 106	35,55	145 974	0	0	0,00	0,00000
	S	8 481	17,21	145 974	0	0	0,00	0,00000
00495	P	829	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	6 477	22,54	145 973	0	0	0,00	0,00000
00496	P	4 140	35,26	145 974	0	0	0,00	0,00000
	S	8 435	17,31	145 974	0	0	0,00	0,00000
00497	P	3 576	40,82	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	11 341	12,87	145 973	0	0	0,00	0,00000
00498	P	2 010	72,62	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	6 321	23,09	145 973	0	0	0,00	0,00000
00499	P	871	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	3 472	42,04	145 973	0	0	0,00	0,00000
00500	P	2 342	62,33	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	2 941	49,63	145 973	0	0	0,00	0,00000
00501	P	4 963	29,41	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	6 085	23,99	145 973	0	0	0,00	0,00000
00502	P	3 685	39,61	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	11 984	12,18	145 973	0	0	0,00	0,00000
00503	P	5 378	27,14	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	16 908	8,63	145 973	0	0	0,00	0,00000
00504	P	4 646	31,42	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	18 427	7,92	145 973	0	0	0,00	0,00000
00505	P	8 264	17,66	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	7 383	19,77	145 973	0	0	0,00	0,00000
00506	P	4 414	33,07	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	3 537	41,27	145 973	0	0	0,00	0,00000
00507	P	1 889	77,28	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	2 608	55,97	145 973	0	0	0,00	0,00000
00508	P	3 062	47,67	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	3 779	38,63	145 973	0	0	0,00	0,00000
00509	P	4 402	33,16	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	7 558	19,31	145 974	0	0	0,00	0,00000
00510	P	3 700	39,45	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	9 191	15,88	145 973	0	0	0,00	0,00000
00511	P	5 063	28,83	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	8 660	16,86	145 974	0	0	0,00	0,00000
00512	P	4 883	29,89	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	8 266	17,66	145 979	0	0	0,00	0,00000
00513	P	3 277	44,54	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	9 163	15,93	145 975	0	0	0,00	0,00000
00514	P	4 780	30,54	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	7 266	20,09	145 975	0	0	0,00	0,00000
00515	P	2 417	60,39	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	3 563	40,97	145 973	0	0	0,00	0,00000
00516	P	1 714	85,17	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	3 377	43,23	145 973	0	0	0,00	0,00000
00517	P	4 751	30,72	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	4 777	30,56	145 973	0	0	0,00	0,00000

Platee - Taglio fuori piano allo SLU								
IdNd	Dir	V _{Ed}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	CtgΘ	A _{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
00518	P	7 527	19,39	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	9 770	14,94	145 973	0	0	0,00	0,00000
00519	P	6 363	22,94	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	24 149	6,04	145 974	0	0	0,00	0,00000
00520	P	48 372	3,02	145 976	0	0	0,00	0,14452
	S	46 000	3,17	145 976	0	0	0,00	0,11020
00521	P	8 483	17,21	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	5 676	25,72	145 973	0	0	0,00	0,00000
00522	P	8 106	18,01	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	877	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00523	P	4 041	36,12	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	655	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00524	P	1 225	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	888	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00525	P	8 749	16,68	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	5 727	25,49	145 973	0	0	0,00	0,00000
00526	P	30 323	4,81	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	42 736	3,42	146 003	0	0	0,00	0,00000
00527	P	31 039	4,70	146 023	0	0	0,00	0,00000
	S	32 263	4,52	145 974	0	0	0,00	0,00000
00528	P	8 394	17,39	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	4 540	32,15	145 973	0	0	0,00	0,00000
00529	P	45 716	3,19	146 006	0	0	0,00	0,00000
	S	20 781	7,02	145 973	0	0	0,00	0,00000
00530	P	42 891	3,40	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	35 693	4,09	146 002	0	0	0,00	0,00000
00531	P	9 021	16,18	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	4 697	31,08	145 973	0	0	0,00	0,00000
00532	P	1 419	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	993	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00533	P	4 946	29,51	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	717	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00534	P	9 734	15,00	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	2 996	48,72	145 973	0	0	0,00	0,00000
00535	P	21 821	6,69	145 982	0	0	0,00	0,13066
	S	24 274	6,01	145 977	0	0	0,00	0,07907
00536	P	36 012	4,05	145 973	0	0	0,00	0,13066
	S	105 502	1,38	145 974	0	0	0,00	0,07907

LEGENDA:

IdNd	Identificativo del nodo.
Dir	Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).
V_{Ed}	Taglio di progetto
CS	Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
V_{Rcd}	Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
V_{Rsd,s}	Resistenza a taglio trazione delle cuciture verticali
N_{Ed}	Sforzo normale di progetto.
CtgΘ	Cotangente dell'angolo Θ utilizzata nella verifica.
A_{sw}	Area delle armature a taglio.

PLATEE - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Fondazione)

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLD																
Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS
			[N]	[N-m]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²]			[N]	[N-m]	[cm²]	
Fondazione																
Platea 1																
P	S	00014	2	26 174	0,07697	3,50	00015	15	28 298	0,07697	3,24	00016	20	26 082	0,07697	3,51
	I		-5	30 990	0,07697	2,96		-11	37 810	0,07697	2,42		-25	34 664	0,07697	2,64
S	S		-67	19 739	0,07697	4,64		30	34 483	0,07697	2,66		82	30 930	0,07697	2,96
	I		27	25 660	0,07697	3,57		41	32 971	0,07697	2,78		-103	30 456	0,07697	3,01
P	S	00017	-13	27 104	0,07697	3,38	00022	35	6 428	0,07697	14,25	00024	0	0	0,07697	-
	I		16	30 855	0,07697	2,97		-86	22 754	0,07697	4,03		-40	25 518	0,07697	3,59
S	S		35	19 590	0,07697	4,68		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
	I		29	25 751	0,07697	3,56		-3	23 308	0,07697	3,93		-189	40 009	0,07697	2,29
P	S	00026	0	0	0,07697	-	00027	0	0	0,07697	-	00028	63	1 083	0,07697	84,60
	I		-14	18 613	0,07697	4,92		66	22 797	0,07697	4,02		-79	15 507	0,07697	5,91
S	S		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
	I		-113	39 276	0,07697	2,33		268	45 602	0,15394	35,57		-4	22 474	0,07697	4,08
P	S	00029	0	0	0,07697	-	00031	0	0	0,07697	-	00033	0	0	0,07697	-
	I		61	23 384	0,07697	3,92		0	48 411	0,07697	1,89		-5	57 530	0,07697	1,59
S	S		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
	I		175	43 688	0,15394	72,51		-2	50 672	0,07697	1,81		7	56 282	0,07697	1,63
P	S	00034	0	0	0,07697	-	00035	0	0	0,07697	-	00036	0	0	0,07697	-
	I		68	35 171	0,07697	2,61		51	33 722	0,07697	2,72		43	33 365	0,07697	2,75
S	S		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
	I		25	19 614	0,07697	4,67		-53	33 149	0,07697	2,76		-44	32 930	0,07697	2,78
P	S	00037	0	731	0,07697	NS	00038	336	4 589	0,07697	19,96	00039	1 267	428	0,07697	NS
	I		0	129	0,07697	NS		-211	9 615	0,07697	9,53		-605	6 357	0,07697	14,43
S	S		0	1 304	0,07697	70,27		3	13 335	0,07697	6,87		92	17 228	0,07697	5,32
	I		0	309	0,07697	NS		-22	18 457	0,07697	4,96		-223	22 826	0,07697	4,02
P	S	00040	0	1 651	0,07697	55,50	00041	0	0	0,07697	-	00116	-15	13 066	0,07697	7,01
	I		0	511	0,07697	NS		-35	29 995	0,07697	3,06		28	17 480	0,07697	5,24
S	S		0	1 255	0,07697	73,01		0	0	0,07697	-		-98	20 000	0,07697	4,58
	I		0	366	0,07697	NS		-15	19 490	0,07697	4,70		150	18 338	0,07697	5,00

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLD																
Dir	Pos	Nodo	N _{Ed} [N]	M _{Ed} [N-m]	A _s [cm²/cm]	CS	Nodo	N _{Ed} [N]	M _{Ed} [N-m]	A _s [cm²]	CS	Nodo	N _{Ed} [N]	M _{Ed} [N-m]	A _s [cm²]	CS
P	S	00117	64	9 747	0,07697	9,40	00133	-19	8 628	0,07697	10,62	00134	45	14 751	0,07697	6,21
	I		-34	14 305	0,07697	6,41		-9	12 992	0,07697	7,05		-60	18 837	0,07697	4,86
S	S		509	5 842	0,07697	15,67		-346	4 140	0,07697	22,14		208	22 322	0,07697	4,10
	I	00154	-403	8 582	0,07697	10,68	00155	171	6 209	0,07697	14,75	00156	-268	19 936	0,07697	4,60
P	S		2	1 775	0,07697	51,62		-29	3 811	0,07697	24,04		-1 215	1 686	0,07697	54,44
	I		1	335	0,07697	NS		9	2 944	0,07697	31,12		1 971	5 623	0,07697	16,25
S	S	00157	-4	4 622	0,07697	19,83	00158	15	9 770	0,07697	9,38	00159	-76	37 635	0,07697	1,68
	I		0	0	0,07697	-		-5	6 313	0,07697	14,51		-224	64 638	0,15394	5,87
P	S		0	0	0,07697	-		-52	6 006	0,07697	15,26		1	1 620	0,07697	56,56
	I	00160	-496	8 941	0,07697	10,26	00161	32	2 735	0,07697	33,50	00162	0	326	0,07697	NS
S	S		-131	19 592	0,07697	2,18		9	16 647	0,07697	5,50		0	11 972	0,07697	7,65
	I		420	66 725	0,15394	5,37		3	13 559	0,07697	6,76		0	0	0,07697	-
P	S	00163	0	345	0,07697	NS	00164	0	694	0,07697	NS	00165	0	2 622	0,07697	34,95
	I		0	191	0,07697	NS		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		0	11 361	0,07697	8,07		0	9 964	0,07697	9,20		0	9 486	0,07697	9,66
	I	00166	0	0	0,07697	-	00167	0	0	0,07697	-	00168	0	0	0,07697	-
P	S		0	2 557	0,07697	35,84		-2	8 518	0,07697	10,76		0	0	0,07697	-
	I		0	0	0,07697	-		-1	3 822	0,07697	23,97		53	16 257	0,07697	5,64
S	S	00169	0	8 857	0,07697	10,35	00170	9	16 657	0,07697	5,50	00171	102	35 274	0,07697	1,73
	I		0	0	0,07697	-		2	18 978	0,07697	4,83		-732	93 389	0,15394	2,60
P	S		-164	12 973	0,07697	7,06		-6	3 684	0,07697	24,87		0	0	0,07697	-
	I	23	12 536	0,07697	7,31	1	2 659	0,07697	34,46	1	203	0,07697	NS			
S	S	00172	172	30 658	0,07697	2,99	00173	-34	14 747	0,07697	6,21	00174	0	14 184	0,07697	6,46
	I		-24	37 003	0,07697	2,48		5	1 188	0,07697	77,13		0	0	0,07697	-
P	S		0	3 366	0,07697	27,22		-3	4 881	0,07697	18,77		-138	3 938	0,07697	23,27
	I	0	1 725	0,07697	53,12	6	1 040	0,07697	88,11	-350	5 831	0,07697	15,72			
S	S	00175	0	20 631	0,07697	4,44	00176	-10	28 972	0,07697	3,16	00177	266	33 916	0,07697	2,70
	I		0	3 061	0,07697	29,94		-4	17 537	0,07697	5,23		-109	59 692	0,07697	1,54
P	S		316	16 400	0,07697	5,58		19	15 817	0,07697	5,79		0	15 769	0,07697	5,81
	I	-662	13 776	0,07697	6,66	7	2 304	0,07697	39,77	0	4 802	0,07697	19,08			
S	S	00178	-170	2 838	0,07697	32,29	00179	10	5 157	0,07697	17,77	00180	0	4 820	0,07697	19,01
	I		414	6 656	0,07697	13,76		4	5 647	0,07697	16,23		0	4 376	0,07697	20,94
P	S		0	13 301	0,07697	6,89		0	6 972	0,07697	13,14		0	5 505	0,07697	16,65
	I	0	4 902	0,07697	18,69	0	1 969	0,07697	46,54	0	1 293	0,07697	70,87			
S	S	00181	0	164	0,07697	NS	00182	0	1 659	0,07697	55,23	00183	0	1 148	0,07697	79,82
	I		0	853	0,07697	NS		0	1 775	0,07697	51,62		0	1 262	0,07697	72,61
P	S		0	7 225	0,07697	12,68		0	6 036	0,07697	15,18		14	8 837	0,07697	10,37
	I	0	1 160	0,07697	78,99	0	0	0,07697	-	-14	686	0,07697	NS			
S	S	00184	0	0	0,07697	-	00185	0	2 344	0,07697	39,09	00186	4	103	0,07697	NS
	I		0	282	0,07697	NS		0	1 398	0,07697	65,54		-4	749	0,07697	NS
P	S		14	10 996	0,07697	8,33		-107	13 773	0,07697	6,65		217	16 880	0,07697	5,43
	I	-14	8 802	0,07697	10,41	107	49 908	0,07697	1,84	-217	27 484	0,07697	3,33			
S	S	00187	548	6 172	0,07697	14,84	00188	-511	3 048	0,07697	30,08	00189	676	4 020	0,07697	22,77
	I		-548	3 539	0,07697	25,91		511	9 892	0,07697	9,26		-676	2 358	0,07697	38,90
P	S		-28	10 166	0,07697	9,01		5	16 237	0,07697	5,64		-13	11 452	0,07697	8,00
	I	28	48	0,07697	NS	-4	319	0,07697	NS	10	4 538	0,07697	20,19			
S	S	00189	-13	4 611	0,07697	19,87	00190	1	250	0,07697	NS	00191	10	3 793	0,07697	24,16
	I		13	1 820	0,07697	50,35		-1	876	0,07697	NS		-7	2 620	0,07697	34,97
P	S		107	11 149	0,07697	8,22		384	25 988	0,07697	3,52		1	7 369	0,07697	12,43
	I	29	42 557	0,07697	2,15	-496	40 419	0,07697	2,27	5	3 455	0,07697	26,52			
S	S	00192	1 332	1 001	0,07697	91,38	00193	-1 342	1 644	0,07697	55,84	00194	-10	3 664	0,07697	25,01
	I		-1 548	6 302	0,07697	14,57		1 559	5 400	0,07697	16,93		9	2 406	0,07697	38,08
P	S		-1	7 851	0,07697	11,67		0	8 440	0,07697	10,86		0	6 205	0,07697	14,77
	I	1	270	0,07697	NS	0	1 462	0,07697	62,68	0	1 481	0,07697	61,87			
S	S	00193	0	2 328	0,07697	39,36	00194	0	0	0,07697	-	00195	0	1 543	0,07697	59,39
	I		0	1 360	0,07697	67,38		0	661	0,07697	NS		0	1 536	0,07697	59,66
P	S		0	9 628	0,07697	9,52		0	10 938	0,07697	8,38		-2	14 186	0,07697	6,46
	I	0	3 898	0,07697	23,51	0	4 313	0,07697	21,25	3	4 084	0,07697	22,44			
S	S	00196	0	68	0,07697	NS	00197	0	3 103	0,07697	29,53	00198	-1	4 865	0,07697	18,83
	I		0	709	0,07697	NS		0	2 955	0,07697	31,01		0	5 283	0,07697	17,34
P	S		2	19 627	0,07697	4,67		133	14 971	0,07697	6,12		-229	3 945	0,07697	23,23
	I	-3	8 226	0,07697	11,14	-163	9 621	0,07697	9,53	144	6 153	0,07697	14,89			
S	S	00199	0	1 596	0,07697	57,41	00200	288	131	0,07697	NS	00201	-6	25 081	0,07697	3,65
	I		0	1 459	0,07697	62,80		-235	1 099	0,07697	83,40		1	45 209	0,07697	2,03
P	S		36	3 703	0,07697	24,74		0	3 885	0,07697	23,59		1	716	0,07697	NS
	I	-45	1 586	0,07697	57,78	0	2 650	0,07697	34,58	-1	170	0,07697	NS			
S	S	00202	0	35 754	0,07697	2,56	00203	0	19 794	0,07697	4,63	00204	-1	12 598	0,07697	7,27
	I		0	26 723	0,07697	3,43		0	3 452	0,07697	26,54		0	0	0,07697	-
P	S		1	4 311	0,07697	21,26		43	12 663	0,07697	7,24		356	2 496	0,07697	36,69
	I	-6	2 092	0,07697	43,80	-307	13 617	0,07697	6,73	-49	26 968	0,07697	3,40			
S	S	00205	4	15 494	0,07697	5,91	00206	-124	26 413	0,07697	3,47	00207	-755	32 547	0,07697	1,80
	I		-32	3 842	0,07697	23,85		304	37 409	0,07697	2,45		105	86 823	0,15394	2,97
P	S		15	5 577	0,07697	16,43		0	4 283	0,07697	21,39		0	1 080	0,07697	84,84
	I	-37	4 502	0,07697	20,35	-3	1 320	0,07697	69,42	0	210	0,07697	NS			
S	S	00208	-1	15 182	0,07697	6,04	00209	-3	11 729	0,07697	7,81	00210	0	9 811	0,07697	9,34
	I		1	12 369	0,07697	7,41		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S		0	0	0,07697	-		0	1 082	0,07697	84,69		-5	5 114	0,07697	17,92
	I	0	301	0,07697	NS	0	0	0,07697	-	0	0	0,07697	-			
S	S	00211	0	11 034	0,07697	8,30	00212	0	10 750	0,07697	8,52	00213	0	11 626	0,07697	7,88
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-					

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLD																	
Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	
			[N]	[N-m]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²]			[N]	[N-m]	[cm²]		
	I		-1	22 090	0,07697	4,15		55	52 592	0,07697	1,74		-82	60 237	0,07697	1,52	
P	S	00214	0	2 314	0,07697	39,60	00215	0	914	0,07697	NS	00216	0	3 944	0,07697	23,23	
	I		2	2 741	0,07697	33,43		0	174	0,07697	NS		0	847	0,07697	NS	
S	S		21	8 747	0,07697	10,48		-1	5 355	0,07697	17,11		0	75	0,07697	NS	
	I		-11	2 864	0,07697	31,99		0	0	0,07697	-		0	600	0,07697	NS	
P	S	00217	0	4 633	0,07697	19,78	00218	0	5 333	0,07697	17,18	00219	0	2 758	0,07697	33,22	
	I		0	1 223	0,07697	74,92		0	830	0,07697	NS		0	771	0,07697	NS	
S	S		0	256	0,07697	NS		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-	
	I		0	318	0,07697	NS		0	1 698	0,07697	53,96		0	216	0,07697	NS	
P	S	00220	0	2 661	0,07697	34,43	00221	0	1 820	0,07697	50,35	00222	0	1 039	0,07697	88,19	
	I		0	624	0,07697	NS		0	236	0,07697	NS		0	179	0,07697	NS	
S	S		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-	
	I		0	1 908	0,07697	48,02		0	1 477	0,07697	62,04		0	155	0,07697	NS	
P	S	00223	0	1 471	0,07697	62,29	00224	0	547	0,07697	NS	00225	0	0	0,07697	-	
	I		0	0	0,07697	-		0	1 558	0,07697	58,81		0	4 986	0,07697	18,38	
S	S		0	0	0,07697	-		0	66	0,07697	NS		1	988	0,07697	92,74	
	I		0	1 277	0,07697	71,76		0	304	0,07697	NS		0	1 124	0,07697	81,52	
P	S	00226	0	0	0,07697	-	00227	0	600	0,07697	NS	00228	0	2 258	0,07697	40,58	
	I		0	6 039	0,07697	15,17		0	2 567	0,07697	35,70		0	919	0,07697	99,71	
S	S		0	1 448	0,07697	63,28		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-	
	I		0	0	0,07697	-		0	373	0,07697	NS		0	1 138	0,07697	80,52	
P	S	00229	0	3 493	0,07697	26,23	00230	0	2 937	0,07697	31,20	00231	0	3 659	0,07697	25,04	
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-	
S	S		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-	
	I		0	1 552	0,07697	59,04		0	253	0,07697	NS		0	1 662	0,07697	55,13	
P	S	00232	0	1 917	0,07697	47,80	00233	1	869	0,07697	NS	00234	0	0	0,07697	-	
	I		0	823	0,07697	NS		0	2 929	0,07697	31,28		0	6 603	0,07697	13,88	
S	S		0	0	0,07697	-		0	145	0,07697	NS		0	2 249	0,07697	40,74	
	I		0	255	0,07697	NS		0	1 099	0,07697	83,38		0	0	0,07697	-	
P	S	00235	0	41	0,07697	NS	00236	0	1 118	0,07697	81,96	00237	0	875	0,07697	NS	
	I		0	4 263	0,07697	21,49		0	2 230	0,07697	41,09		0	42	0,07697	NS	
S	S		0	0	0,07697	-		0	247	0,07697	NS		0	0	0,07697	-	
	I		0	465	0,07697	NS		0	1 200	0,07697	76,36		0	469	0,07697	NS	
P	S	00238	0	2 013	0,07697	45,52	00239	0	3 067	0,07697	29,88	00240	0	3 255	0,07697	28,15	
	I		0	144	0,07697	NS		0	440	0,07697	NS		0	989	0,07697	92,65	
S	S		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-	
	I		0	1 378	0,07697	66,50		0	1 815	0,07697	50,49		0	161	0,07697	NS	
P	S	00241	-1	5 977	0,07697	15,33	00242	-1	6 819	0,07697	13,44	00243	1	5 722	0,07697	16,01	
	I		0	1 249	0,07697	73,36		0	2 327	0,07697	39,38		0	1 678	0,07697	54,61	
S	S		0	0	0,07697	-		-1	103	0,07697	NS		0	96	0,07697	NS	
	I		0	1 507	0,07697	60,80		2	990	0,07697	92,56		0	446	0,07697	NS	
P	S	00314	0	1 758	0,07697	52,12	00315	1	3 289	0,07697	27,86	00316	-1	6 619	0,07697	13,84	
	I		0	366	0,07697	NS		0	1 066	0,07697	85,96		0	1 879	0,07697	48,77	
S	S		0	2 196	0,07697	41,73		0	1 876	0,07697	48,84		18	3 621	0,07697	25,30	
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-	
P	S	00317	9	8 756	0,07697	10,46	00318	0	5 558	0,07697	16,49	00319	0	4 033	0,07697	22,72	
	I		3	1 123	0,07697	81,60		0	330	0,07697	NS		0	0	0,07697	-	
S	S		-3	831	0,07697	NS		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-	
	I		-9	1 948	0,07697	47,04		0	2 003	0,07697	45,75		0	1 874	0,07697	48,90	
P	S	00320	1	2 797	0,07697	32,76	00321	-2	800	0,07697	NS	00322	0	0	0,07697	-	
	I		0	0	0,07697	-		8	7 249	0,07697	12,64		5	7 328	0,07697	12,50	
S	S		2	51	0,07697	NS		-11	2 950	0,07697	31,06		15	2 767	0,07697	33,12	
	I		-1	1 717	0,07697	53,37		5	568	0,07697	NS		0	0	0,07697	-	
P	S	00323	4	4 491	0,07697	20,40	00324	0	5 510	0,07697	16,63	00325	0	4 956	0,07697	18,49	
	I		-1	481	0,07697	NS		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-	
S	S		-3	403	0,07697	NS		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-	
	I		0	1 469	0,07697	62,38		0	1 584	0,07697	57,85		0	2 072	0,07697	44,22	
P	S	00326	-3	1 766	0,07697	51,89	00327	0	0	0,07697	-	00328	2	2 441	0,07697	37,54	
	I		0	3 879	0,07697	23,62		4	9 737	0,07697	9,41		-20	1 234	0,07697	74,26	
S	S		2	1 613	0,07697	56,81		-27	3 973	0,07697	23,06		20	1 066	0,07697	85,96	
	I		0	257	0,07697	NS		0	0	0,07697	-		-2	1 577	0,07697	58,11	
P	S	00329	0	3 262	0,07697	28,09	00330	0	3 476	0,07697	26,36	00331	0	5 385	0,07697	17,02	
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	411	0,07697	NS	
S	S		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	101	0,07697	NS	
	I		0	1 613	0,07697	56,81		0	1 704	0,07697	53,77		0	2 290	0,07697	40,01	
P	S	00332	4	7 149	0,07697	12,82	00333	-1	3 809	0,07697	24,06	00334	-95	17 749	0,07697	5,16	
	I		0	0	0,07697	-		1	756	0,07697	NS		-32	5 917	0,07697	15,49	
S	S		0	1 748	0,07697	52,42		5	4 591	0,07697	19,96		34	7 279	0,07697	12,59	
	I		-1	1 889	0,07697	48,51		0	0	0,07697	-		102	13 609	0,07697	6,73	
P	S	00335	0	9 403	0,07697	9,74	00336	0	5 793	0,07697	15,82	00337	0	5 450	0,07697	16,81	
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-	
S	S		0	464	0,07697	NS		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-	
	I		0	2 315	0,07697	39,58		0	696	0,07697	NS		0	1 884	0,07697	48,64	
P	S	00338	-22	4 993	0,07697	18,35	00339	0	0	0,07697	-	00340	-42	6 335	0,07697	14,47	
	I		0	0	0,07697	-		0	34 570	0,07697	2,65		12	3 504	0,07697	26,15	
S	S		-113	292	0,07697	NS		-8	6 784	0,07697	13,51		66	460	0,07697	NS	
	I		43	9 257	0,07697	9,90		0	24 175	0,07697	3,79		4	9 690	0,07697	9,46	
P	S	00341	0	7 985	0,07697	11,48	00342	0	7 501	0,07697	12,22	00343	11	7 604	0,07697	12,05	
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		2	509	0,07697	NS	
S	S		-1	100	0,07697	NS		1	227	0,07697	NS		0	0	0,07697	-	
	I		1	1 951	0,07697	46,97		0	1 130	0,07697	81,09		1	5 742	0,07697	15,96	
P	S	00344	0	0	0,07697	-	00345	30	5 026	0,07697	18,23						

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLD																
Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS
			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ²]			[N]	[N-m]	[cm ²]	
S	S		269	2 465	0,07697	37,16		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
	I		55	22 193	0,07697	4,13		-33	16 329	0,07697	5,61		1	3 210	0,07697	28,55
P	S	00347	0	4 765	0,07697	19,23	00348	0	5 455	0,07697	16,80	00349	4	10 374	0,07697	8,83
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		1	956	0,07697	95,85
	I		0	762	0,07697	NS		0	738	0,07697	NS		5	3 767	0,07697	24,32
P	S	00350	-124	10 994	0,07697	8,34	00351	421	11 745	0,07697	7,80	00352	-27	10 550	0,07697	8,69
	I		95	4 839	0,07697	18,93		-259	10 868	0,07697	8,43		0	0	0,07697	-
S	S		-9	11 819	0,07697	7,75		93	11 937	0,07697	7,68		9	55	0,07697	NS
	I		76	17 694	0,07697	5,18		-299	34 039	0,07697	2,69		3	4 162	0,07697	22,02
P	S	00353	1	6 710	0,07697	13,66	00354	0	6 032	0,07697	15,19	00355	1	4 505	0,07697	20,34
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		-1	252	0,07697	NS		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
	I		0	386	0,07697	NS		0	208	0,07697	NS		-1	2 837	0,07697	32,30
P	S	00356	22	7 947	0,07697	11,53	00357	0	0	0,07697	-	00358	0	10 370	0,07697	8,84
	I		-54	21 176	0,07697	4,33		-38	17 420	0,07697	5,26		-1	2 744	0,07697	33,39
S	S		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
	I		64	11 647	0,07697	7,87		-76	12 388	0,07697	7,40		-13	2 634	0,07697	34,79
P	S	00359	12	7 353	0,07697	12,46	00360	-18	10 777	0,07697	8,50	00361	192	5 005	0,07697	18,30
	I		0	0	0,07697	-		11	733	0,07697	NS		-22	5 042	0,07697	18,17
S	S		32	729	0,07697	NS		-42	62	0,07697	NS		0	0	0,07697	-
	I		-38	871	0,07697	NS		49	1 771	0,07697	51,74		-25	7 912	0,07697	11,58
P	S	00362	32	475	0,07697	NS	00363	-18	4 531	0,07697	20,22	00364	-1	5 819	0,07697	15,75
	I		-326	33 653	0,07697	2,72		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
	I		88	16 804	0,07697	5,45		-8	5 032	0,07697	18,21		0	1 043	0,07697	87,85
P	S	00365	0	4 995	0,07697	18,34	00366	0	7 047	0,07697	13,00	00367	47	12 178	0,07697	7,52
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		0	119	0,07697	NS		0	350	0,07697	NS		131	2 355	0,07697	38,90
	I		0	34	0,07697	NS		0	894	0,07697	NS		-238	11 240	0,07697	8,15
P	S	00368	32	8 396	0,07697	10,91	00369	8	8 133	0,07697	11,27	00370	0	6 127	0,07697	14,96
	I		-4	16 649	0,07697	5,50		-5	289	0,07697	NS		0	0	0,07697	-
S	S		-118	22 007	0,07697	4,16		-5	7 569	0,07697	12,11		0	2 328	0,07697	39,36
	I		214	53 270	0,07697	1,72		-2	3 307	0,07697	27,71		0	1 112	0,07697	82,40
P	S	00371	0	4 860	0,07697	18,85	00372	0	5 199	0,07697	17,62	00373	-32	1 692	0,07697	54,16
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		0	639	0,07697	NS		0	988	0,07697	92,74		82	4 536	0,07697	20,20
	I		0	0	0,07697	-		0	185	0,07697	NS		-140	1 641	0,07697	55,85
P	S	00374	-99	11 860	0,07697	7,73	00375	-5	5 380	0,07697	17,03	00376	-131	14 903	0,07697	6,15
	I		67	23 559	0,07697	3,89		21	7 630	0,07697	12,01		74	8 870	0,07697	10,33
S	S		-88	7 915	0,07697	11,58		515	2 166	0,07697	42,28		314	3 512	0,07697	26,08
	I		97	3 683	0,07697	24,88		-675	1 251	0,07697	73,31		-177	4 828	0,07697	18,98
P	S	00377	-114	8 171	0,07697	11,22	00378	77	15 570	0,07697	5,88	00379	-37	8 189	0,07697	11,19
	I		0	0	0,07697	-		-59	15 844	0,07697	5,78		49	17 393	0,07697	5,27
S	S		187	1 505	0,07697	60,87		134	2 333	0,07697	39,27		369	7 507	0,07697	12,20
	I		-118	2 015	0,07697	45,48		-208	3 232	0,07697	28,36		-252	3 852	0,07697	23,80
P	S	00380	-111	4 901	0,07697	18,70	00381	0	4 405	0,07697	20,80	00382	0	4 610	0,07697	19,88
	I		152	8 274	0,07697	11,07		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		94	8 229	0,07697	11,13		0	1 658	0,07697	55,27		0	434	0,07697	NS
	I		-128	4 614	0,07697	19,86		0	664	0,07697	NS		0	0	0,07697	-
P	S	00383	0	4 524	0,07697	20,25	00384	-17	7 431	0,07697	12,33	00385	36	8 965	0,07697	10,22
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		-28	275	0,07697	NS
S	S		0	791	0,07697	NS		4	2 966	0,07697	30,89		-12	9 746	0,07697	9,40
	I		0	0	0,07697	-		-1	1 401	0,07697	65,40		1	4 425	0,07697	20,71
P	S	00386	0	2 723	0,07697	33,65	00387	0	4 854	0,07697	18,88	00388	0	3 495	0,07697	26,22
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		0	9 335	0,07697	9,82		0	4 433	0,07697	20,67		0	1 687	0,07697	54,32
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00389	0	3 636	0,07697	25,20	00390	1	3 204	0,07697	28,60	00391	-81	7 077	0,07697	12,95
	I		0	634	0,07697	NS		-1	407	0,07697	NS		55	8 449	0,07697	10,84
S	S		0	1 020	0,07697	89,83		1	2 496	0,07697	36,71		-110	7 764	0,07697	11,80
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		185	1 682	0,07697	54,46
P	S	00392	-20	8 785	0,07697	10,43	00393	-135	15 191	0,07697	6,03	00394	-32	4 998	0,07697	18,33
	I		32	11 108	0,07697	8,25		89	16 110	0,07697	5,69		0	0	0,07697	-
S	S		398	9 073	0,07697	10,09		433	7 359	0,07697	12,44		-419	3 540	0,07697	25,90
	I		-444	3 305	0,07697	27,74		-406	3 362	0,07697	27,27		342	1 258	0,07697	72,81
P	S	00395	164	13 751	0,07697	6,66	00396	-147	2 326	0,07697	39,40	00397	66	13 661	0,07697	6,71
	I		-103	11 845	0,07697	7,74		103	4 032	0,07697	22,72		-71	16 844	0,07697	5,44
S	S		-224	5 784	0,07697	15,85		520	8 877	0,07697	10,32		-131	9 614	0,07697	9,53
	I		140	3 120	0,07697	29,36		-357	3 868	0,07697	23,70		89	2 717	0,07697	33,72
P	S	00398	55	1 568	0,07697	58,43	00399	0	3 726	0,07697	24,59	00400	0	3 099	0,07697	29,57
	I		0	0	0,07697	-		0	966	0,07697	94,86		0	32	0,07697	NS
S	S		11	4 483	0,07697	20,44		-1	1 288	0,07697	71,14		0	949	0,07697	96,56
	I		-16	96	0,07697	NS		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00401	0	3 974	0,07697	23,06	00402	0	5 268	0,07697	17,39	00403	0	3 870	0,07697	23,68
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		0	2 764	0,07697	33,15		0	6 595	0,07697	13,89		0	5 654	0,07697	16,21
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00404	0	3 342	0,07697	27,42	00405	0	2 286	0,07697	40,08	00406	0	2 267	0,07697	40,42
	I		0	0	0,07697	-		0	166	0,07697	NS		0	449	0,07697	NS
S	S		0	2 140	0,07697	42,82		0	836	0,07697	NS		0	1 683	0,07697	54,45
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00407	4	1 261	0,07697	72,67	00408	-1	4 541	0,07697	20,18	00409	-4	2 050	0,07697	44,70

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS
			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ²]			[N]	[N-m]	[cm ²]	
	I		-3	14	0,07697	NS		-2	4 949	0,07697	18,52		1	2 359	0,07697	38,84
S	S		3	4 347	0,07697	21,08		-1	7 495	0,07697	12,23		9	5 237	0,07697	17,50
	I		0	0	0,07697	-		1	63	0,07697	NS		0	0	0,07697	-
P	S	00410	14	5 700	0,07697	16,08	00411	4	4 050	0,07697	22,62	00412	-2	4 718	0,07697	19,42
	I		-8	3 005	0,07697	30,49		-7	453	0,07697	NS		2	4 671	0,07697	19,62
S	S		-11	4 998	0,07697	18,33		16	4 255	0,07697	21,53		6	5 174	0,07697	17,71
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00413	3	3 631	0,07697	25,24	00414	4	2 551	0,07697	35,92	00415	0	1 867	0,07697	49,08
	I		-3	3 793	0,07697	24,16		3	1 869	0,07697	49,03		0	298	0,07697	NS
S	S		-4	7 110	0,07697	12,89		3	5 517	0,07697	16,61		-1	2 247	0,07697	40,78
	I		0	0	0,07697	-		-4	151	0,07697	NS		0	0	0,07697	-
P	S	00416	0	2 127	0,07697	43,08	00417	0	2 684	0,07697	34,14	00418	0	4 117	0,07697	22,26
	I		0	432	0,07697	NS		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		0	871	0,07697	NS		0	1 527	0,07697	60,01		0	4 334	0,07697	21,14
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00419	0	2 113	0,07697	43,37	00420	0	3 278	0,07697	27,95	00421	0	5 310	0,07697	17,26
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		0	8 991	0,07697	10,19		0	7 109	0,07697	12,89		0	2 691	0,07697	34,05
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00422	0	3 248	0,07697	28,21	00423	0	1 882	0,07697	48,69	00424	0	1 559	0,07697	58,78
	I		0	0	0,07697	-		0	90	0,07697	NS		0	0	0,07697	-
S	S		0	844	0,07697	NS		0	855	0,07697	NS		0	2 570	0,07697	35,65
	I		0	0	0,07697	-		0	253	0,07697	NS		0	756	0,07697	NS
P	S	00425	0	1 931	0,07697	47,45	00426	3	645	0,07697	NS	00427	1	2 516	0,07697	36,42
	I		0	511	0,07697	NS		-2	1 889	0,07697	48,51		-3	1 841	0,07697	49,77
S	S		0	5 507	0,07697	16,64		1	6 688	0,07697	13,70		1	4 544	0,07697	20,17
	I		0	974	0,07697	94,08		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00428	0	2 486	0,07697	36,86	00429	0	2 680	0,07697	34,19	00430	0	0	0,07697	-
	I		0	0	0,07697	-		-1	1 718	0,07697	53,34		-1	967	0,07697	94,76
S	S		-1	3 986	0,07697	22,99		3	4 462	0,07697	20,54		1	6 027	0,07697	15,20
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00431	0	2 359	0,07697	38,84	00432	0	1 059	0,07697	86,53	00433	0	1 699	0,07697	53,93
	I		0	1 014	0,07697	90,37		0	0	0,07697	-		0	135	0,07697	NS
S	S		0	5 901	0,07697	15,53		0	3 250	0,07697	28,19		0	1 198	0,07697	76,49
	I		0	969	0,07697	94,56		0	1 057	0,07697	86,69		0	447	0,07697	NS
P	S	00434	0	2 513	0,07697	36,46	00435	0	4 400	0,07697	20,83	00436	0	4 496	0,07697	20,38
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		0	626	0,07697	NS		0	2 113	0,07697	43,37		0	5 731	0,07697	15,99
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00437	6	8 887	0,07697	10,31	00438	0	6 819	0,07697	13,44	00439	0	2 920	0,07697	31,38
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		-3	6 605	0,07697	13,87		0	1 081	0,07697	84,77		0	400	0,07697	NS
	I		-4	6 564	0,07697	13,96		0	990	0,07697	92,56		0	210	0,07697	NS
P	S	00440	0	2 267	0,07697	40,42	00441	0	2 351	0,07697	38,98	00442	-8	3 913	0,07697	23,42
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		5	2 997	0,07697	30,57
S	S		0	601	0,07697	NS		0	1 232	0,07697	74,38		-2	3 135	0,07697	29,23
	I		0	419	0,07697	NS		0	922	0,07697	99,38		5	2 046	0,07697	44,79
P	S	00443	0	0	0,07697	-	00444	2	4 891	0,07697	18,73	00445	1	4 510	0,07697	20,32
	I		10	5 828	0,07697	15,72		-2	429	0,07697	NS		0	0	0,07697	-
S	S		-35	4 663	0,07697	19,65		2	2 660	0,07697	34,45		2	2 519	0,07697	36,38
	I		0	0	0,07697	-		-2	1 604	0,07697	57,13		-1	1 493	0,07697	61,37
P	S	00446	0	0	0,07697	-	00447	-6	3 677	0,07697	24,92	00448	0	2 251	0,07697	40,71
	I		5	6 110	0,07697	15,00		4	2 698	0,07697	33,96		0	0	0,07697	-
S	S		-25	4 745	0,07697	19,31		-2	3 079	0,07697	29,76		0	1 496	0,07697	61,25
	I		0	0	0,07697	-		3	1 906	0,07697	48,08		0	1 012	0,07697	90,54
P	S	00449	0	2 096	0,07697	43,72	00450	0	2 355	0,07697	38,91	00451	0	5 814	0,07697	15,76
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		0	867	0,07697	NS		0	521	0,07697	NS		0	753	0,07697	NS
	I		0	553	0,07697	NS		0	339	0,07697	NS		0	805	0,07697	NS
P	S	00452	12	8 474	0,07697	10,81	00453	-2	4 624	0,07697	19,82	00454	-31	12 968	0,07697	7,07
	I		0	0	0,07697	-		0	808	0,07697	NS		16	7 024	0,07697	13,05
S	S		-14	5 329	0,07697	17,20		26	13 191	0,07697	6,95		28	2 623	0,07697	34,94
	I		8	5 509	0,07697	16,63		-10	8 212	0,07697	11,16		204	33 401	0,07697	2,74
P	S	00455	-1	9 462	0,07697	9,68	00456	0	4 172	0,07697	21,96	00457	0	2 367	0,07697	38,71
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		0	0	0,07697	-		0	691	0,07697	NS		0	495	0,07697	NS
	I		-1	2 228	0,07697	41,13		0	312	0,07697	NS		0	230	0,07697	NS
P	S	00458	0	3 205	0,07697	28,59	00459	-1	3 507	0,07697	26,13	00460	-59	12 777	0,07697	7,17
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		39	20 586	0,07697	4,45
S	S		0	73	0,07697	NS		-3	1 036	0,07697	88,45		64	2 398	0,07697	38,21
	I		0	241	0,07697	NS		2	4 477	0,07697	20,47		-43	22 373	0,07697	4,10
P	S	00461	-53	5 283	0,07697	17,35	00462	0	6 180	0,07697	14,83	00463	-44	4 994	0,07697	18,35
	I		81	9 512	0,07697	9,63		0	0	0,07697	-		59	9 284	0,07697	9,87
S	S		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
	I		17	17 815	0,07697	5,14		0	4 289	0,07697	21,36		12	18 225	0,07697	5,03
P	S	00464	-43	12 290	0,07697	7,46	00465	-1	3 619	0,07697	25,32	00466	0	3 080	0,07697	29,75
	I		32	19 929	0,07697	4,60		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		45	1 948	0,07697	47,04		-2	980	0,07697	93,50		0	91	0,07697	NS
	I		-33	21 916	0,07697	4,18		2	4 378	0,07697	20,93		0	231	0,07697	NS
P	S	00467	0	2 173	0,07697	42,17	00468	0	3 671	0,07697	24,96	00469	0	8 700	0,07697	10,53
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		0	471	0,07697	NS		0	871	0,07697	NS		0	274	0,07697	NS
	I		0	166	0,07697	NS		0	318	0,07697	NS		0	1 656	0,07697	55,33

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLD																
Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS
			[N]	[N-m]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²]			[N]	[N-m]	[cm²]	
P	S	00470	-36	12 634	0,07697	7,25	00471	-25	9 275	0,07697	9,88	00472	0	5 738	0,07697	15,97
	I		14	2 875	0,07697	31,87		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		440	1 432	0,07697	63,95		22	8 201	0,07697	11,17		0	1 680	0,07697	54,54
	I	00473	-180	26 458	0,07697	3,46	00474	-3	5 039	0,07697	18,18	00475	0	441	0,07697	NS
P	S		0	2 428	0,07697	37,74		0	2 228	0,07697	41,13		0	2 901	0,07697	31,59
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S	00476	0	399	0,07697	NS	00477	0	300	0,07697	NS	00478	0	475	0,07697	NS
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	767	0,07697	NS
P	S		117	5 253	0,07697	17,44		0	0	0,07697	-		-1	5 786	0,07697	15,84
	I	00479	-77	2 647	0,07697	34,62	00480	-156	14 977	0,07697	6,12	00481	0	0	0,07697	-
S	S		50	2 242	0,07697	40,87		-13	5 492	0,07697	16,68		1	570	0,07697	NS
	I		-75	4 717	0,07697	19,43		28	8 027	0,07697	11,41		-2	3 299	0,07697	27,78
P	S	00482	-1	5 766	0,07697	15,89	00483	0	0	0,07697	-	00484	86	5 139	0,07697	17,83
	I		0	0	0,07697	-		-116	14 518	0,07697	6,31		-63	2 494	0,07697	36,74
S	S		1	528	0,07697	NS		-13	5 461	0,07697	16,78		42	2 109	0,07697	43,45
	I	00485	-1	3 316	0,07697	27,63	00486	21	8 143	0,07697	11,25	00487	-56	4 709	0,07697	19,46
P	S		0	2 825	0,07697	32,44		0	2 196	0,07697	41,73		0	2 366	0,07697	38,73
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S	00488	0	498	0,07697	NS	00489	0	216	0,07697	NS	00490	0	317	0,07697	NS
	I		0	744	0,07697	NS		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S		0	5 594	0,07697	16,38		-26	9 876	0,07697	9,28		-2	4 289	0,07697	21,36
	I	00491	0	0	0,07697	-	00492	0	0	0,07697	-	00493	0	0	0,07697	-
S	S		0	1 535	0,07697	59,69		-5	7 349	0,07697	12,47		1	10 169	0,07697	9,01
	I		0	0	0,07697	-		35	4 314	0,07697	21,24		0	0	0,07697	-
P	S	00494	1	6 535	0,07697	14,02	00495	0	3 575	0,07697	25,63	00496	0	1 686	0,07697	54,35
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		0	4 509	0,07697	20,32		0	1 672	0,07697	54,80		0	739	0,07697	NS
	I	00497	0	0	0,07697	-	00498	0	0	0,07697	-	00499	0	125	0,07697	NS
P	S		0	2 039	0,07697	44,94		-3	2 048	0,07697	44,74		0	480	0,07697	NS
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	3 137	0,07697	29,21
S	S	00499	0	1 542	0,07697	59,42	00500	-1	4 127	0,07697	22,20	00501	0	7 436	0,07697	12,32
	I		0	134	0,07697	NS		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S		-1	2 165	0,07697	42,32		-1	3 958	0,07697	23,15		-1	2 080	0,07697	44,05
	I	00503	2	1 873	0,07697	48,92	00504	0	0	0,07697	-	00505	1	1 789	0,07697	51,22
S	S		1	5 737	0,07697	15,97		0	4 074	0,07697	22,49		1	5 657	0,07697	16,20
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00506	0	481	0,07697	NS	00507	-2	2 004	0,07697	45,72	00508	0	2 019	0,07697	45,38
	I		0	3 126	0,07697	29,31		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		0	7 325	0,07697	12,51		-1	4 061	0,07697	22,56		0	1 535	0,07697	59,69
	I	00510	0	0	0,07697	-	00511	0	0	0,07697	-	00512	0	160	0,07697	NS
P	S		0	1 800	0,07697	50,91		0	3 912	0,07697	23,42		1	6 823	0,07697	13,43
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S	00513	0	989	0,07697	92,65	00514	0	2 486	0,07697	36,86	00515	-1	5 464	0,07697	16,77
	I		0	316	0,07697	NS		0	464	0,07697	NS		0	0	0,07697	-
P	S		-2	5 272	0,07697	17,38		-1	7 819	0,07697	11,72		0	6 281	0,07697	14,59
	I	00516	0	0	0,07697	-	00517	0	0	0,07697	-	00518	0	0	0,07697	-
S	S		2	9 773	0,07697	9,38		7	14 983	0,07697	6,12		0	6 191	0,07697	14,80
	I		0	0	0,07697	-		-3	5 573	0,07697	16,44		0	2 961	0,07697	30,95
P	S	00519	0	3 011	0,07697	30,43	00520	0	2 003	0,07697	45,75	00521	0	2 291	0,07697	40,00
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		0	2 166	0,07697	42,30		0	1 823	0,07697	50,26		0	4 327	0,07697	21,18
	I	00522	0	1 195	0,07697	76,68	00523	0	622	0,07697	NS	00524	0	558	0,07697	NS
P	S		0	2 628	0,07697	34,87		0	0	0,07697	-		4	4 614	0,07697	19,86
	I		0	1 575	0,07697	58,18		0	1 557	0,07697	58,85		0	0	0,07697	-
S	S	00525	6	8 936	0,07697	10,25	00526	1	12 311	0,07697	7,44	00527	-5	10 306	0,07697	8,89
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S		16	4 581	0,07697	20,00		0	0	0,07697	-		0	2 500	0,07697	36,65
	I	00528	0	0	0,07697	-	00529	0	1 448	0,07697	63,28	00530	-2	1 427	0,07697	64,21
S	S		-23	10 160	0,07697	9,02		12	12 208	0,07697	7,51		15	9 012	0,07697	10,17
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00531	0	2 129	0,07697	43,04	00532	0	2 308	0,07697	39,70	00533	0	3 819	0,07697	23,99
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	32	0,07697	NS
S	S		0	4 262	0,07697	21,50		0	2 186	0,07697	41,92		0	3 055	0,07697	29,99
	I	00534	0	722	0,07697	NS	00535	0	986	0,07697	92,93	00536	0	1 820	0,07697	50,35
P	S		1	6 843	0,07697	13,39		-3	6 641	0,07697	13,80		-170	10 921	0,07697	8,39
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		298	4 837	0,07697	18,94
S	S	00537	1	7 899	0,07697	11,60	00538	-2	17 609	0,07697	5,20	00539	-175	24 928	0,07697	3,68
	I		0	4 321	0,07697	21,21		0	7 506	0,07697	12,21		72	27 196	0,07697	3,37
P	S		0	12 389	0,07697	7,40		0	7 857	0,07697	11,66		0	3 954	0,07697	23,17
	I	00540	0	805	0,07697	NS	00541	0	1 294	0,07697	70,81	00542	0	599	0,07697	NS
S	S		1	10 123	0,07697	9,05		0	3 709	0,07697	24,71		0	2 066	0,07697	44,35
	I		-1	8 389	0,07697	10,92		0	2 811	0,07697	32,60		0	1 403	0,07697	65,31
P	S	00543	0	4 023	0,07697	22,78	00544	-7	4 339	0,07697	21,12	00545	-15	6 486	0,07697	14,13
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		15	13 350	0,07697	6,86
S	S		0	2 633	0,07697	34,80		6	6 520	0,07697	14,05		-259	15 760	0,07697	5,82
	I	00546	0	1 069	0,07697	85,72	00547	-6	2 884	0,07697	31,77	00548	259	8 823	0,07697	10,38
P	S		-14	6 835	0,07697	13,41		0	8 394	0,07697	10,92		-66	7 690	0,07697	11,92
	I		14	7 558	0,07697	12,12		0	0	0,07697	-		-18	7 312	0,07697	12,53
S	S	00549	199	15 505	0,07697	5,91	00550	9	10 267	0,07697	8,92	00551	152	14 945	0,07697	6,13
	I		-199	6 752	0,07697	13,57		-8	2 660	0,07697	34,45		-126	6 963	0,07697	13,16
P	S		-261	7 776	0,07697	11,79		0	4 014	0,07697	22,83		0	4 623	0,07697	19,82
	I	00552	337	13 101	0,07697	6,99	00553	0	0	0,07697	-	00554	0	92	0,07697	

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLD																
Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS
			[N]	[N-m]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²]			[N]	[N-m]	[cm²]	
	I		215	9 241	0,07697	9,91		-2	3 192	0,07697	28,71		0	1 412	0,07697	64,89
P	S	00533	0	5 435	0,07697	16,86	00534	0	9 137	0,07697	10,03	00535	-20	10 467	0,07697	8,75
	I		0	1 323	0,07697	69,26		0	1 875	0,07697	48,87		0	0	0,07697	-
S	S		0	2 457	0,07697	37,29		0	5 987	0,07697	15,31		-21	16 355	0,07697	5,60
	I		0	1 869	0,07697	49,03	0	4 944	0,07697	18,53	3	17 048	0,07697	5,37		
P	S	00536	9	4 592	0,07697	19,95										
	I		-15	7 955	0,07697	11,52										
S	S		24	33 095	0,07697	2,77										
	I		-3	37 172	0,07697	2,47										

LEGENDA:

- Dir

Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).
- Pos

Posizione [S] = superiore - [I] = inferiore.
- A_s

Area delle armature esecutive per unità di lunghezza.
- CS

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

Sollecitazioni di progetto.

VERIFICHE A TAGLIO FUORI PIANO ALLO SLD (Fondazione)

Platee - Taglio fuori piano allo SLD								
Id _{Nd}	Dir	V _{Ed}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	Ctg ^o	A _{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm ² /cm]
Fondazione		Platea 1						
00014	P	9 096	16,05	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	7 350	19,86	145 983	0	0	0,00	0,00000
00015	P	17 709	8,24	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	18 206	8,02	145 973	0	0	0,00	0,00000
00016	P	4 832	30,21	145 989	0	0	0,00	0,00000
	S	14 392	10,14	145 989	0	0	0,00	0,00000
00017	P	5 007	29,15	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	12 317	11,85	145 973	0	0	0,00	0,00000
00022	P	60 515	2,41	145 977	0	0	0,00	0,14452
	S	189 299	1,59	886 741	301 249	0	2,50	0,11020
00024	P	78 770	1,85	145 973	0	0	0,00	0,13905
	S	188 119	1,53	886 757	286 896	0	2,50	0,10495
00026	P	58 923	2,48	146 037	0	0	0,00	0,13293
	S	153 095	1,65	886 741	251 967	0	2,50	0,09217
00027	P	80 572	1,81	145 973	0	0	0,00	0,01563
	S	249 534	1,56	886 744	388 562	0	2,50	0,14214
00028	P	48 061	3,04	145 973	0	0	0,00	0,13066
	S	130 712	1,12	145 974	0	0	2,50	0,07907
00029	P	75 870	1,92	145 988	0	0	0,00	0,07921
	S	281 225	1,61	886 741	451 373	0	2,50	0,16511
00031	P	95 039	1,54	145 973	0	0	0,00	0,08118
	S	72 840	2,00	145 976	0	0	0,00	0,02376
00033	P	117 089	1,25	145 974	0	0	0,00	0,08057
	S	89 601	1,63	145 973	0	0	0,00	0,02358
00034	P	84 175	1,73	145 977	0	0	0,00	0,08574
	S	99 076	1,47	146 045	0	0	0,00	0,09307
00035	P	97 570	1,50	145 973	0	0	0,00	0,08121
	S	62 482	2,34	145 982	0	0	0,00	0,01188
00036	P	98 102	1,49	145 973	0	0	0,00	0,08119
	S	62 057	2,35	145 977	0	0	0,00	0,01188
00037	P	4 883	29,89	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	4 900	29,79	145 973	0	0	0,00	0,00000
00038	P	216 987	1,65	886 741	357 182	0	2,50	0,13066
	S	39 947	3,65	145 973	0	0	0,00	0,07907
00039	P	250 484	1,58	886 746	395 069	0	2,50	0,14452
	S	36 298	4,02	145 987	0	0	0,00	0,11020
00040	P	5 744	25,41	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	5 533	26,38	145 973	0	0	0,00	0,00000
00041	P	96 892	1,51	145 973	0	0	0,00	0,08611
	S	91 910	1,59	145 973	0	0	0,00	0,09302
00116	P	25 692	5,68	145 993	0	0	0,00	0,00000
	S	31 392	4,65	145 973	0	0	0,00	0,00000
00117	P	26 619	5,48	145 977	0	0	0,00	0,00000
	S	18 206	8,02	146 034	0	0	0,00	0,00000
00133	P	25 471	5,73	145 992	0	0	0,00	0,00000
	S	17 914	8,15	145 973	0	0	0,00	0,00000
00134	P	23 219	6,29	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	23 193	6,30	146 112	0	0	0,00	0,00000
00154	P	9 191	15,88	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	12 458	11,72	145 973	0	0	0,00	0,00000
00155	P	37 084	3,94	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	63 488	2,30	145 973	0	0	0,00	0,00000
00156	P	218 944	1,74	886 772	380 127	0	2,50	0,13905
	S	74 764	2,24	167 205	0	0	0,00	0,10495
00157	P	200 530	1,90	886 741	380 127	0	2,50	0,13905
	S	92 658	1,80	167 098	0	0	0,00	0,10495
00158	P	56 669	2,58	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	59 654	2,45	145 973	0	0	0,00	0,00000
00159	P	5 902	24,73	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	19 098	7,64	145 973	0	0	0,00	0,00000
00160	P	5 144	28,38	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	12 919	11,30	145 973	0	0	0,00	0,00000

Platee - Taglio fuori piano allo SLD

IdNd	Dir	V _{Ed}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	Ctg°	A _{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
00161	P	3 546	41,17	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	6 367	22,93	145 973	0	0	0,00	0,00000
00162	P	1 443	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	15 702	9,30	145 973	0	0	0,00	0,00000
00163	P	15 188	9,61	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	30 682	4,76	145 973	0	0	0,00	0,00000
00164	P	128 963	1,13	145 973	0	0	2,50	0,07921
	S	110 565	1,32	145 973	0	0	0,00	0,16511
00165	P	54 035	2,70	146 083	0	0	0,00	0,07921
	S	298 695	1,51	886 843	451 373	0	2,50	0,16511
00166	P	48 818	2,99	145 973	0	0	0,00	0,07921
	S	147 737	3,06	886 741	451 373	0	2,50	0,16511
00167	P	7 296	20,01	145 982	0	0	0,00	0,00000
	S	49 119	2,97	145 977	0	0	0,00	0,00000
00168	P	10 427	14,00	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	35 760	4,08	145 973	0	0	0,00	0,00000
00169	P	7 371	19,80	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	23 787	6,14	145 973	0	0	0,00	0,00000
00170	P	28 937	5,04	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	41 926	3,48	145 973	0	0	0,00	0,00000
00171	P	162 403	2,43	886 756	395 069	0	2,50	0,14452
	S	55 438	2,63	146 004	0	0	0,00	0,11020
00172	P	156 000	2,53	886 741	395 069	0	2,50	0,14452
	S	23 274	6,27	145 973	0	0	0,00	0,11020
00173	P	34 962	4,18	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	30 264	4,82	145 975	0	0	0,00	0,00000
00174	P	5 566	26,23	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	1 065	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00175	P	5 068	28,80	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	8 240	17,72	145 973	0	0	0,00	0,00000
00176	P	3 265	44,71	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	2 570	56,80	145 973	0	0	0,00	0,00000
00177	P	1 377	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	696	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00178	P	2 099	69,54	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	4 554	32,05	145 973	0	0	0,00	0,00000
00179	P	8 450	17,27	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	4 284	34,07	145 973	0	0	0,00	0,00000
00180	P	34 080	4,28	145 974	0	0	0,00	0,00000
	S	9 148	15,96	145 974	0	0	0,00	0,00000
00181	P	79 611	1,83	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	57 174	2,55	145 973	0	0	0,00	0,00000
00182	P	13 629	10,71	145 977	0	0	0,00	0,08574
	S	147 933	1,72	886 741	254 419	0	2,50	0,09307
00183	P	99 039	1,48	146 111	0	0	0,00	0,08574
	S	124 927	1,17	145 973	0	0	2,50	0,09307
00184	P	32 120	4,54	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	21 584	6,76	145 975	0	0	0,00	0,00000
00185	P	23 676	6,17	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	17 325	8,43	145 973	0	0	0,00	0,00000
00186	P	43 606	3,35	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	14 595	10,00	145 973	0	0	0,00	0,00000
00187	P	52 417	2,79	146 205	0	0	0,00	0,08611
	S	128 875	1,13	145 980	0	0	2,50	0,09302
00188	P	89 323	1,63	145 973	0	0	0,00	0,08611
	S	134 827	1,08	146 085	0	0	2,50	0,09302
00189	P	44 697	3,27	145 974	0	0	0,00	0,00000
	S	30 436	4,80	145 974	0	0	0,00	0,00000
00190	P	12 654	11,54	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	564	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00191	P	7 306	19,98	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	4 767	30,62	145 973	0	0	0,00	0,00000
00192	P	2 429	60,10	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	2 517	57,99	145 973	0	0	0,00	0,00000
00193	P	2 702	54,02	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	5 941	24,57	145 973	0	0	0,00	0,00000
00194	P	2 730	53,47	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	855	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00195	P	6 798	21,47	145 974	0	0	0,00	0,00000
	S	8 595	16,98	145 973	0	0	0,00	0,00000
00196	P	61 950	2,36	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	40 521	3,60	145 973	0	0	0,00	0,00000
00197	P	93 089	1,57	145 973	0	0	0,00	0,13066
	S	78 146	1,87	145 973	0	0	0,00	0,07907
00198	P	117 124	1,25	145 973	0	0	0,00	0,13066
	S	72 715	2,01	145 973	0	0	0,00	0,07907
00199	P	31 418	4,65	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	40 294	3,62	145 973	0	0	0,00	0,00000
00200	P	7 818	18,67	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	27 725	5,27	145 973	0	0	0,00	0,00000
00201	P	15 211	9,60	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	36 768	3,97	145 973	0	0	0,00	0,00000
00202	P	7 332	19,91	145 980	0	0	0,00	0,00000
	S	53 489	2,73	145 980	0	0	0,00	0,00000
00203	P	65 248	2,24	145 978	0	0	0,00	0,01563
	S	131 751	1,11	145 973	0	0	2,50	0,14214

IdNd	Dir	V _{Ed} [N]	CS	V _{Rcd} [N]	V _{Rsd,s} [N]	N _{Ed} [N]	Ctg°	A _{sw} [cm²/cm]
00204	P	75 074	1,94	145 973	0	0	0,00	0,01563
	S	215 608	1,80	886 741	388 562	0	2,50	0,14214
00205	P	22 615	6,45	145 973	0	0	0,00	0,01563
	S	130 121	1,12	145 973	0	0	2,50	0,14214
00206	P	24 590	5,94	145 974	0	0	0,00	0,00000
	S	45 352	3,22	145 973	0	0	0,00	0,00000
00207	P	2 176	67,08	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	12 461	11,71	145 973	0	0	0,00	0,00000
00208	P	5 153	28,33	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	9 419	15,50	145 973	0	0	0,00	0,00000
00209	P	3 164	46,14	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	10 044	14,53	145 973	0	0	0,00	0,00000
00210	P	10 321	14,14	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	28 080	5,20	145 973	0	0	0,00	0,00000
00211	P	41 125	3,55	145 973	0	0	0,00	0,13293
	S	71 162	2,05	145 973	0	0	0,00	0,09217
00212	P	158 905	2,29	886 741	363 388	0	2,50	0,13293
	S	66 158	2,21	145 973	0	0	0,00	0,09217
00213	P	227 483	1,60	886 752	363 388	0	2,50	0,13293
	S	74 115	1,97	146 023	0	0	0,00	0,09217
00214	P	36 457	4,00	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	56 609	2,58	145 973	0	0	0,00	0,00000
00215	P	5 950	24,53	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	10 587	13,79	145 973	0	0	0,00	0,00000
00216	P	2 217	65,84	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	4 936	29,57	145 973	0	0	0,00	0,00000
00217	P	8 767	16,65	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	2 852	51,18	145 973	0	0	0,00	0,00000
00218	P	8 470	17,23	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	4 070	35,87	145 973	0	0	0,00	0,00000
00219	P	7 914	18,44	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	2 897	50,39	145 973	0	0	0,00	0,00000
00220	P	2 947	49,53	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	955	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00221	P	1 577	92,56	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	733	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00222	P	1 799	81,14	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	1 897	76,95	145 973	0	0	0,00	0,00000
00223	P	3 422	42,66	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	3 512	41,56	145 973	0	0	0,00	0,00000
00224	P	2 021	72,23	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	2 864	50,97	145 973	0	0	0,00	0,00000
00225	P	421	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	4 549	32,09	145 973	0	0	0,00	0,00000
00226	P	1 758	83,03	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	7 575	19,27	145 973	0	0	0,00	0,00000
00227	P	3 834	38,07	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	2 612	55,89	145 973	0	0	0,00	0,00000
00228	P	2 356	61,96	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	3 217	45,38	145 973	0	0	0,00	0,00000
00229	P	910	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	2 384	61,23	145 973	0	0	0,00	0,00000
00230	P	1 984	73,58	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	2 014	72,48	145 973	0	0	0,00	0,00000
00231	P	1 871	78,02	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	3 432	42,53	145 973	0	0	0,00	0,00000
00232	P	2 620	55,71	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	2 168	67,33	145 973	0	0	0,00	0,00000
00233	P	2 156	67,71	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	6 282	23,24	145 973	0	0	0,00	0,00000
00234	P	2 297	63,55	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	7 715	18,92	145 973	0	0	0,00	0,00000
00235	P	2 328	62,70	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	3 984	36,64	145 973	0	0	0,00	0,00000
00236	P	2 202	66,29	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	3 609	40,45	145 973	0	0	0,00	0,00000
00237	P	2 678	54,51	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	2 194	66,53	145 973	0	0	0,00	0,00000
00238	P	2 896	50,41	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	668	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00239	P	1 750	83,41	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	1 189	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00240	P	7 411	19,70	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	3 423	42,64	145 973	0	0	0,00	0,00000
00241	P	6 647	21,96	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	2 898	50,37	145 973	0	0	0,00	0,00000
00242	P	7 395	19,74	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	3 059	47,72	145 973	0	0	0,00	0,00000
00243	P	4 054	36,01	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	6 654	21,94	145 973	0	0	0,00	0,00000
00314	P	1 998	73,06	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	4 015	36,36	145 973	0	0	0,00	0,00000
00315	P	1 014	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	2 931	49,80	145 973	0	0	0,00	0,00000
00316	P	3 031	48,16	145 974	0	0	0,00	0,00000
	S	7 090	20,59	145 974	0	0	0,00	0,00000

IdNd	Dir	V _{Ed}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	Ctg°	A _{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
00317	P	1 590	91,81	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	4 623	31,58	145 976	0	0	0,00	0,00000
00318	P	1 289	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	1 257	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00319	P	2 161	67,55	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	1 139	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00320	P	5 303	27,53	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	1 261	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00321	P	7 823	18,66	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	11 660	12,52	145 973	0	0	0,00	0,00000
00322	P	8 715	16,75	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	15 293	9,55	145 974	0	0	0,00	0,00000
00323	P	6 462	22,59	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	2 552	57,20	145 973	0	0	0,00	0,00000
00324	P	1 061	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	1 198	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00325	P	5 621	25,97	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	1 857	78,61	145 973	0	0	0,00	0,00000
00326	P	7 844	18,61	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	7 270	20,08	145 973	0	0	0,00	0,00000
00327	P	4 665	31,29	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	19 887	7,34	145 974	0	0	0,00	0,00000
00328	P	7 050	20,71	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	3 160	46,19	145 973	0	0	0,00	0,00000
00329	P	1 789	81,59	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	453	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00330	P	821	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	1 220	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00331	P	1 582	92,27	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	1 517	96,22	145 973	0	0	0,00	0,00000
00332	P	3 149	46,36	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	7 495	19,48	145 974	0	0	0,00	0,00000
00333	P	1 794	81,37	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	7 727	18,89	145 973	0	0	0,00	0,00000
00334	P	45 748	3,19	145 983	0	0	0,00	0,00000
	S	18 784	7,77	146 006	0	0	0,00	0,00000
00335	P	2 019	72,30	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	1 438	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00336	P	1 970	74,10	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	2 021	72,23	145 973	0	0	0,00	0,00000
00337	P	4 624	31,57	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	1 441	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00338	P	38 416	3,80	145 988	0	0	0,00	0,00000
	S	34 960	4,18	145 993	0	0	0,00	0,00000
00339	P	4 537	32,17	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	95 017	1,54	145 973	0	0	0,00	0,00000
00340	P	38 159	3,83	145 980	0	0	0,00	0,00000
	S	39 748	3,67	145 977	0	0	0,00	0,00000
00341	P	6 863	21,27	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	2 653	55,02	145 973	0	0	0,00	0,00000
00342	P	4 193	34,81	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	1 332	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00343	P	17 844	8,18	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	8 317	17,55	145 974	0	0	0,00	0,00000
00344	P	35 516	4,11	145 979	0	0	0,00	0,00000
	S	74 219	1,97	145 979	0	0	0,00	0,00000
00345	P	57 548	2,54	145 998	0	0	0,00	0,00000
	S	35 620	4,10	145 998	0	0	0,00	0,00000
00346	P	9 365	15,59	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	1 976	73,87	145 973	0	0	0,00	0,00000
00347	P	738	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	1 767	82,61	145 973	0	0	0,00	0,00000
00348	P	1 839	79,38	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	1 372	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00349	P	3 926	37,18	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	3 123	46,74	145 973	0	0	0,00	0,00000
00350	P	34 676	4,21	145 973	0	0	0,00	0,13293
	S	51 069	2,86	145 985	0	0	0,00	0,09217
00351	P	54 605	2,67	145 981	0	0	0,00	0,13905
	S	71 768	2,03	145 981	0	0	0,00	0,10495
00352	P	8 277	17,64	145 976	0	0	0,00	0,00000
	S	11 171	13,07	145 973	0	0	0,00	0,00000
00353	P	2 242	65,11	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	530	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00354	P	2 123	68,76	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	713	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00355	P	13 537	10,78	145 974	0	0	0,00	0,00000
	S	5 615	26,00	145 974	0	0	0,00	0,00000
00356	P	23 282	6,27	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	58 436	2,50	145 973	0	0	0,00	0,00000
00357	P	26 512	5,51	145 993	0	0	0,00	0,00000
	S	75 417	1,94	145 973	0	0	0,00	0,00000
00358	P	11 811	12,36	145 974	0	0	0,00	0,00000
	S	9 117	16,01	145 973	0	0	0,00	0,00000
00359	P	7 564	19,30	145 975	0	0	0,00	0,00000
	S	1 361	NS	145 975	0	0	0,00	0,00000

IdNd	Dir	V _{Ed} [N]	CS	V _{Rcd} [N]	V _{Rsd,s} [N]	N _{Ed} [N]	Ctg°	A _{sw} [cm²/cm]
00360	P	9 108	16,03	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	5 303	27,53	145 974	0	0	0,00	0,00000
00361	P	39 722	3,67	145 977	0	0	0,00	0,00000
	S	35 847	4,07	145 973	0	0	0,00	0,00000
00362	P	39 441	3,70	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	54 646	2,67	145 973	0	0	0,00	0,00000
00363	P	24 284	6,01	145 978	0	0	0,00	0,00000
	S	10 958	13,32	145 982	0	0	0,00	0,00000
00364	P	4 329	33,72	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	900	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00365	P	1 007	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	756	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00366	P	3 506	41,64	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	2 657	54,94	145 973	0	0	0,00	0,00000
00367	P	22 430	6,51	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	25 186	5,80	145 973	0	0	0,00	0,00000
00368	P	23 857	6,12	145 973	0	0	0,00	0,13293
	S	144 331	1,01	145 973	0	0	2,50	0,09217
00369	P	6 649	21,95	145 975	0	0	0,00	0,00000
	S	14 320	10,19	145 974	0	0	0,00	0,00000
00370	P	2 646	55,17	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	1 432	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00371	P	988	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	478	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00372	P	4 263	34,24	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	899	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00373	P	22 235	6,57	145 994	0	0	0,00	0,00000
	S	7 531	19,39	145 999	0	0	0,00	0,00000
00374	P	12 663	11,53	145 986	0	0	0,00	0,00000
	S	57 900	2,52	145 973	0	0	0,00	0,00000
00375	P	30 093	4,85	146 020	0	0	0,00	0,00000
	S	11 019	13,26	146 069	0	0	0,00	0,00000
00376	P	17 559	8,31	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	23 279	6,27	146 000	0	0	0,00	0,00000
00377	P	24 517	5,95	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	8 864	16,47	145 991	0	0	0,00	0,00000
00378	P	18 827	7,76	146 012	0	0	0,00	0,00000
	S	29 458	4,96	146 004	0	0	0,00	0,00000
00379	P	27 397	5,33	145 989	0	0	0,00	0,00000
	S	52 175	2,80	145 973	0	0	0,00	0,00000
00380	P	26 152	5,58	145 992	0	0	0,00	0,00000
	S	13 140	11,11	146 001	0	0	0,00	0,00000
00381	P	7 565	19,30	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	2 280	64,02	145 973	0	0	0,00	0,00000
00382	P	900	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	418	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00383	P	1 518	96,16	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	292	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00384	P	1 568	93,10	145 975	0	0	0,00	0,00000
	S	2 708	53,90	145 973	0	0	0,00	0,00000
00385	P	18 384	7,94	145 977	0	0	0,00	0,00000
	S	23 651	6,17	145 973	0	0	0,00	0,00000
00386	P	1 028	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	4 660	31,32	145 973	0	0	0,00	0,00000
00387	P	4 091	35,68	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	2 033	71,80	145 973	0	0	0,00	0,00000
00388	P	2 524	57,83	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	896	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00389	P	229	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	734	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00390	P	5 451	26,78	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	3 142	46,46	145 973	0	0	0,00	0,00000
00391	P	15 245	9,58	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	28 842	5,06	145 973	0	0	0,00	0,00000
00392	P	26 550	5,50	145 996	0	0	0,00	0,00000
	S	38 829	3,76	145 995	0	0	0,00	0,00000
00393	P	14 937	9,77	145 985	0	0	0,00	0,00000
	S	37 756	3,87	145 994	0	0	0,00	0,00000
00394	P	22 154	6,59	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	7 556	19,32	145 973	0	0	0,00	0,00000
00395	P	14 697	9,93	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	23 815	6,13	145 973	0	0	0,00	0,00000
00396	P	29 710	4,91	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	22 933	6,37	146 025	0	0	0,00	0,00000
00397	P	10 348	14,11	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	46 764	3,12	145 973	0	0	0,00	0,00000
00398	P	11 499	12,69	145 976	0	0	0,00	0,00000
	S	6 063	24,08	145 976	0	0	0,00	0,00000
00399	P	1 572	92,86	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	777	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00400	P	1 348	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	564	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00401	P	3 643	40,07	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	414	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00402	P	1 872	77,98	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	2 804	52,06	145 973	0	0	0,00	0,00000

IdNd	Dir	V _{Ed} [N]	CS	V _{Rcd} [N]	V _{Rsd,s} [N]	N _{Ed} [N]	Ctg°	A _{sw} [cm²/cm]
00403	P	1 113	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	902	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00404	P	3 142	46,46	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	595	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00405	P	1 322	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	860	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00406	P	1 274	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	1 202	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00407	P	3 519	41,48	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	3 030	48,18	145 973	0	0	0,00	0,00000
00408	P	2 188	66,72	145 974	0	0	0,00	0,00000
	S	11 872	12,30	145 973	0	0	0,00	0,00000
00409	P	4 246	34,38	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	5 818	25,09	145 974	0	0	0,00	0,00000
00410	P	2 872	50,83	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	6 418	22,74	145 973	0	0	0,00	0,00000
00411	P	4 695	31,09	145 974	0	0	0,00	0,00000
	S	2 696	54,15	145 975	0	0	0,00	0,00000
00412	P	2 760	52,89	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	7 893	18,49	145 974	0	0	0,00	0,00000
00413	P	3 609	40,45	145 974	0	0	0,00	0,00000
	S	10 277	14,20	145 973	0	0	0,00	0,00000
00414	P	2 879	50,70	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	6 068	24,06	145 974	0	0	0,00	0,00000
00415	P	2 378	61,38	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	2 193	66,56	145 973	0	0	0,00	0,00000
00416	P	265	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	677	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00417	P	2 365	61,72	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	231	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00418	P	3 132	46,61	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	354	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00419	P	696	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	2 782	52,47	145 973	0	0	0,00	0,00000
00420	P	2 347	62,20	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	7 816	18,68	145 973	0	0	0,00	0,00000
00421	P	3 358	43,47	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	2 940	49,65	145 973	0	0	0,00	0,00000
00422	P	1 674	87,20	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	421	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00423	P	479	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	722	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00424	P	1 048	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	1 106	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00425	P	1 390	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	1 746	83,60	145 973	0	0	0,00	0,00000
00426	P	661	NS	145 974	0	0	0,00	0,00000
	S	5 995	24,35	145 973	0	0	0,00	0,00000
00427	P	1 771	82,42	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	5 176	28,20	145 974	0	0	0,00	0,00000
00428	P	1 209	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	2 192	66,59	145 973	0	0	0,00	0,00000
00429	P	2 313	63,11	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	4 909	29,74	145 974	0	0	0,00	0,00000
00430	P	635	NS	145 974	0	0	0,00	0,00000
	S	6 315	23,12	145 973	0	0	0,00	0,00000
00431	P	1 332	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	2 795	52,23	145 973	0	0	0,00	0,00000
00432	P	1 015	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	1 082	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00433	P	545	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	801	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00434	P	1 199	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	178	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00435	P	3 266	44,69	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	2 393	61,00	145 973	0	0	0,00	0,00000
00436	P	611	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	6 454	22,62	145 973	0	0	0,00	0,00000
00437	P	19 764	7,39	145 974	0	0	0,00	0,00000
	S	16 500	8,85	145 974	0	0	0,00	0,00000
00438	P	2 412	60,52	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	894	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00439	P	1 650	88,47	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	477	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00440	P	552	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	814	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00441	P	3 263	44,74	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	2 966	49,22	145 973	0	0	0,00	0,00000
00442	P	8 833	16,53	145 974	0	0	0,00	0,00000
	S	12 770	11,43	145 974	0	0	0,00	0,00000
00443	P	20 337	7,18	145 976	0	0	0,00	0,00000
	S	34 892	4,18	145 973	0	0	0,00	0,00000
00444	P	5 774	25,28	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	7 336	19,90	145 973	0	0	0,00	0,00000
00445	P	5 956	24,51	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	7 909	18,46	145 973	0	0	0,00	0,00000

IdNd	Dir	V _{Ed} [N]	CS	V _{Rcd} [N]	V _{Rsd,s} [N]	N _{Ed} [N]	Ctg°	A _{sw} [cm²/cm]
00446	P	20 984	6,96	145 975	0	0	0,00	0,00000
	S	35 490	4,11	145 973	0	0	0,00	0,00000
00447	P	8 877	16,44	145 974	0	0	0,00	0,00000
	S	12 710	11,48	145 974	0	0	0,00	0,00000
00448	P	3 322	43,94	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	2 776	52,58	145 973	0	0	0,00	0,00000
00449	P	532	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	953	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00450	P	1 792	81,46	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	662	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00451	P	2 096	69,64	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	725	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00452	P	16 312	8,95	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	12 342	11,83	145 973	0	0	0,00	0,00000
00453	P	36 319	4,02	145 974	0	0	0,00	0,01563
	S	67 275	2,17	145 974	0	0	0,00	0,14214
00454	P	47 078	3,10	146 001	0	0	0,00	0,07921
	S	31 287	4,67	145 973	0	0	0,00	0,16511
00455	P	5 082	28,72	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	12 083	12,08	145 973	0	0	0,00	0,00000
00456	P	3 698	39,47	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	1 370	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00457	P	956	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	447	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00458	P	1 183	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	567	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00459	P	14 311	10,20	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	5 128	28,47	145 974	0	0	0,00	0,00000
00460	P	65 304	2,24	145 979	0	0	0,00	0,08121
	S	38 977	3,75	145 979	0	0	0,00	0,01188
00461	P	66 797	2,19	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	17 475	8,35	145 975	0	0	0,00	0,00000
00462	P	10 520	13,88	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	2 962	49,28	145 973	0	0	0,00	0,00000
00463	P	68 433	2,13	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	17 989	8,11	145 975	0	0	0,00	0,00000
00464	P	63 805	2,29	145 978	0	0	0,00	0,08119
	S	38 277	3,81	145 978	0	0	0,00	0,01188
00465	P	14 013	10,42	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	5 180	28,18	145 973	0	0	0,00	0,00000
00466	P	1 259	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	554	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00467	P	846	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	613	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00468	P	3 453	42,27	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	1 556	93,81	145 973	0	0	0,00	0,00000
00469	P	4 441	32,87	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	9 188	15,89	145 973	0	0	0,00	0,00000
00470	P	37 914	3,85	145 999	0	0	0,00	0,01563
	S	20 837	7,01	145 977	0	0	0,00	0,14214
00471	P	15 017	9,72	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	19 094	7,65	145 974	0	0	0,00	0,00000
00472	P	3 128	46,67	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	2 829	51,60	145 973	0	0	0,00	0,00000
00473	P	2 255	64,73	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	1 163	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00474	P	205	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	493	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00475	P	3 208	45,50	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	3 078	47,42	145 973	0	0	0,00	0,00000
00476	P	27 891	5,23	145 980	0	0	0,00	0,00000
	S	23 317	6,26	145 973	0	0	0,00	0,00000
00477	P	36 214	4,03	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	44 913	3,25	145 973	0	0	0,00	0,00000
00478	P	12 131	12,03	145 974	0	0	0,00	0,00000
	S	10 178	14,34	145 973	0	0	0,00	0,00000
00479	P	12 022	12,14	145 974	0	0	0,00	0,00000
	S	10 248	14,24	145 973	0	0	0,00	0,00000
00480	P	36 687	3,98	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	44 239	3,30	145 973	0	0	0,00	0,00000
00481	P	28 733	5,08	145 978	0	0	0,00	0,00000
	S	22 633	6,45	145 973	0	0	0,00	0,00000
00482	P	3 289	44,38	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	3 074	47,49	145 973	0	0	0,00	0,00000
00483	P	84	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	562	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00484	P	1 665	87,67	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	1 010	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00485	P	3 671	39,76	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	3 824	38,17	145 973	0	0	0,00	0,00000
00486	P	14 297	10,21	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	15 368	9,50	145 973	0	0	0,00	0,00000
00487	P	1 694	86,17	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	13 376	10,91	145 973	0	0	0,00	0,00000
00488	P	3 551	41,11	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	8 969	16,28	145 973	0	0	0,00	0,00000

IdNd	Dir	V _{Ed}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	Ctg°	A _{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
00489	P	3 504	41,66	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	3 740	39,03	145 973	0	0	0,00	0,00000
00490	P	1 140	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	1 698	85,97	145 973	0	0	0,00	0,00000
00491	P	674	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	2 468	59,15	145 973	0	0	0,00	0,00000
00492	P	1 576	92,62	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	4 972	29,36	145 973	0	0	0,00	0,00000
00493	P	2 749	53,10	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	11 000	13,27	145 973	0	0	0,00	0,00000
00494	P	4 010	36,40	145 974	0	0	0,00	0,00000
	S	11 757	12,42	145 974	0	0	0,00	0,00000
00495	P	1 563	93,39	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	5 626	25,95	145 973	0	0	0,00	0,00000
00496	P	3 947	36,98	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	11 657	12,52	145 973	0	0	0,00	0,00000
00497	P	2 530	57,70	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	11 097	13,15	145 973	0	0	0,00	0,00000
00498	P	1 432	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	5 091	28,67	145 973	0	0	0,00	0,00000
00499	P	769	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	2 238	65,22	145 973	0	0	0,00	0,00000
00500	P	1 878	77,73	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	2 250	64,88	145 973	0	0	0,00	0,00000
00501	P	4 230	34,51	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	4 604	31,71	145 973	0	0	0,00	0,00000
00502	P	3 382	43,16	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	9 025	16,17	145 973	0	0	0,00	0,00000
00503	P	4 126	35,38	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	13 346	10,94	145 973	0	0	0,00	0,00000
00504	P	3 534	41,31	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	14 106	10,35	145 973	0	0	0,00	0,00000
00505	P	6 722	21,72	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	5 568	26,22	145 973	0	0	0,00	0,00000
00506	P	3 659	39,89	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	2 654	55,00	145 973	0	0	0,00	0,00000
00507	P	1 437	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	1 995	73,17	145 973	0	0	0,00	0,00000
00508	P	2 563	56,95	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	2 857	51,09	145 973	0	0	0,00	0,00000
00509	P	3 404	42,88	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	5 592	26,10	145 974	0	0	0,00	0,00000
00510	P	3 089	47,26	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	7 357	19,84	145 973	0	0	0,00	0,00000
00511	P	1 479	98,70	145 974	0	0	0,00	0,00000
	S	6 463	22,59	145 974	0	0	0,00	0,00000
00512	P	3 668	39,80	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	5 616	25,99	145 973	0	0	0,00	0,00000
00513	P	2 763	52,83	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	7 262	20,10	145 974	0	0	0,00	0,00000
00514	P	3 773	38,69	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	5 362	27,22	145 975	0	0	0,00	0,00000
00515	P	1 385	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	1 090	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00516	P	1 302	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	2 596	56,23	145 973	0	0	0,00	0,00000
00517	P	3 860	37,82	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	3 568	40,91	145 973	0	0	0,00	0,00000
00518	P	6 113	23,88	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	7 340	19,89	145 973	0	0	0,00	0,00000
00519	P	4 820	30,28	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	19 011	7,68	145 974	0	0	0,00	0,00000
00520	P	40 079	3,64	145 978	0	0	0,00	0,14452
	S	38 146	3,83	145 978	0	0	0,00	0,11020
00521	P	5 525	26,42	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	4 585	31,84	145 973	0	0	0,00	0,00000
00522	P	6 578	22,19	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	689	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00523	P	3 105	47,01	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	586	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00524	P	933	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	686	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00525	P	6 399	22,81	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	4 366	33,43	145 973	0	0	0,00	0,00000
00526	P	24 435	5,97	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	38 078	3,83	145 975	0	0	0,00	0,00000
00527	P	26 165	5,58	146 010	0	0	0,00	0,00000
	S	24 977	5,84	145 975	0	0	0,00	0,00000
00528	P	5 647	25,85	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	4 041	36,12	145 973	0	0	0,00	0,00000
00529	P	38 026	3,84	145 997	0	0	0,00	0,00000
	S	16 482	8,86	145 973	0	0	0,00	0,00000
00530	P	34 336	4,25	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	29 565	4,94	145 977	0	0	0,00	0,00000
00531	P	6 530	22,35	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	3 905	37,38	145 973	0	0	0,00	0,00000

Platee - Taglio fuori piano allo SLD								
IdNd	Dir	V _{Ed}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	Ctg Θ	A _{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm ² /cm]
00532	P	1 177	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	752	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00533	P	3 806	38,35	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	566	NS	145 973	0	0	0,00	0,00000
00534	P	7 636	19,12	145 973	0	0	0,00	0,00000
	S	2 450	59,58	145 973	0	0	0,00	0,00000
00535	P	17 559	8,31	145 981	0	0	0,00	0,13066
	S	17 921	8,15	145 976	0	0	0,00	0,07907
00536	P	27 118	5,38	145 973	0	0	0,00	0,13066
	S	86 169	1,69	145 974	0	0	0,00	0,07907

LEGENDA:

IdNd	Identificativo del nodo.
Dir	Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).
V _{Ed}	Taglio di progetto
CS	Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS \geq 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
V _{Rcd}	Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
V _{Rsd,s}	Resistenza a taglio trazione delle cuciture verticali
N _{Ed}	Sforzo normale di progetto.
Ctg Θ	Cotangente dell'angolo Θ utilizzata nella verifica.
A _{sw}	Area delle armature a taglio.

Platee - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Fondazione)

Platee - verifiche delle tensioni di esercizio															
Nodo/ Tp _{rnf}	Dir	Compressione calcestruzzo							Trazione acciaio						
		Compressione calcestruzzo rinforzo							Trazione acciaio/FRP rinforzo						
		IdCmb	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N _{Ed}	M _{Ed}	CS	Verific ato	IdCmb	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N _{Ed}	M _{Ed}	CS	Verific ato
			[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]		
Fondazione				Platea 1											
00033	P	RAR	5,077	14,94	21	-47 387	2,94	SI	RAR	248,783	360,00	21	-47 387	1,45	SI
		QPR	4,621	11,21	20	-43 125	2,43	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	5,417	14,94	-21	-50 562	2,76	SI	RAR	265,452	360,00	-21	-50 562	1,36	SI
		QPR	4,918	11,21	-20	-45 905	2,28	SI	-	-	-	-	-	-	-

LEGENDA:

Rinf.	Indica la presenza del rinforzo sulla sezione di verifica.
Dir	Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).
IdCmb	Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
σ_{cc}	Tensione massima di compressione nel calcestruzzo della Trave/Rinforzo.
$\sigma_{cd,amm}$	Tensione ammissibile per la verifica a compressione del calcestruzzo.
σ_{at}	Tensione massima di trazione nell'acciaio della Trave/Rinforzo o nel FRP.
$\sigma_{td,amm}$	Tensione ammissibile per la verifica a trazione dell'acciaio/rinforzo.
N _{Ed} , M _{Ed}	Sollecitazioni di progetto.
CS	Coefficiente di Sicurezza (= $\sigma_{cd,amm}/\sigma_{cc}$; $\sigma_{td,amm}/\sigma_{at}$). [NS] = Non Significativo (CS \geq 100).
Verific ato	[SI] = La verifica è soddisfatta ($\sigma_{cc} \leq \sigma_{cd,amm}$; $\sigma_{at} \leq \sigma_{td,amm}$). [NO] = La verifica NON è soddisfatta ($\sigma_{cc} > \sigma_{cd,amm}$; $\sigma_{at} > \sigma_{td,amm}$).
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	IdCmb	N _{Ed}	M _{Ed}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificat o
			[N]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
Fondazione			Platea 1		AA= PCA								
NOTA: L'elemento è fessurato. Di seguito sono riportati solamente i nodi strutturali per i quali si riscontra la fessurazione(W _d ≠ 0)													
00031	P	FRQ	1	-37 172	2,16	2,13	5,5758 E-04	750	310	0,173	0,400	2,31	SI
		QPR	1	-36 279	2,11	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	11	-40 236	2,34	2,13	6,0354 E-04	750	310	0,187	0,400	2,14	SI
		QPR	12	-39 234	2,28	2,13	5,8851 E-04	750	310	0,183	0,300	1,64	SI
00033	P	FRQ	20	-44 185	2,57	2,13	6,6278 E-04	750	310	0,206	0,400	1,95	SI
		QPR	20	-43 125	2,50	2,13	6,4688 E-04	750	310	0,201	0,300	1,50	SI
	S	FRQ	-20	-47 073	2,73	2,13	7,061 E-04	750	310	0,219	0,400	1,83	SI
		QPR	-20	-45 905	2,67	2,13	6,8858 E-04	750	310	0,214	0,300	1,40	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".
IdCmb	Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
N _{Ed} , M _{Ed}	Sollecitazioni di progetto.
$\sigma_{ct,f}$	Tensione massima di trazione nel calcestruzzo per la fessurazione, calcolata nell'ipotesi di calcestruzzo resistente a trazione. Se tale valore è maggiore di σ_t la sezione è soggetta a fessurazione. N.B. I valori negativi indicano una sezione interamente compressa. In tal caso le sollecitazioni forniscono il minimo valore di compressione.
σ_t	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_{sm}	Deformazione unitaria media delle barre di armatura.

Platee - verifica allo stato limite di fessurazione													
Nodo	Dir	IdCmb	N _{Ed}	M _{Ed}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
			[N]	[N·m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
A _e	Area efficace del calcestruzzo teso.												
Δ _{sm}	Distanza media tra le fessure.												
W _d	Valore di calcolo di apertura massima delle fessure.												
W _{amm}	Valore ammissibile di apertura delle fessure.												
CS	Coefficiente di Sicurezza (=W _d / W _{amm}). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100). [-] = Fessurazioni nulle (W _d = 0).												
Verificato	[SI] = W _d ≤ W _{amm} ; [NO] = W _d > W _{amm}												

VERIFICHE CARICO LIMITE FONDAZIONI DIRETTE ALLO SLU (Fondazione)

Verifiche Carico Limite fondazioni dirette allo SLU																	
Id _{Fnd}	CS	L _x	L _y	R _{tz}	Z _{P.cmp}	Z _{Fid}	Cmp T	C. Terzaghi							Q _{Ed}	Q _{Rd}	R _f
								per N _q	per N _c	per N _γ	N _q	N _c	N _γ				
		[m]	[m]	[°]	[m]	[m]								[N/mm ²]	[N/mm ²]		
Platea 1	10,22	14,15	9,40	0,00	0,45	8,50	NON Coesivo	0,00	0,94	0,00	15,91	27,23	18,52	0,020	0,207	NO	

LEGENDA:

IdFnd	Descrizione dell'oggetto di fondazione al quale è riferita la verifica.
CS	Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
L _{x/y}	Dimensioni dell'elemento di fondazione.
R _{tz}	Angolo compreso tra l'asse X e il lato più lungo del minimo rettangolo che delimita il poligono della platea.
Z _{P.cmp}	Profondità di posa dell'elemento di fondazione dal piano campagna.
Z _{Fid}	Profondità della falda dal piano campagna.
Cmp T	Classificazione del comportamento del terreno ai fini del calcolo.
C.	Coefficienti correttivi per la formula di Terzaghi.
Terzaghi	
Q _{Ed}	Carico di progetto sul terreno.
Q _{Rd}	Resistenza di progetto del terreno.
R _f	[SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

VERIFICHE CARICO LIMITE FONDAZIONI DIRETTE ALLO SLD (Fondazione)

Verifiche Carico Limite fondazioni dirette allo SLD																	
Id _{Fnd}	CS	L _x	L _y	R _{tz}	Z _{P.cmp}	Z _{Fid}	Cmp T	C. Terzaghi							Q _{Ed}	Q _{Rd}	R _f
								per N _q	per N _c	per N _γ	N _q	N _c	N _γ				
		[m]	[m]	[°]	[m]	[m]								[N/mm ²]	[N/mm ²]		
Platea 1	29,49	14,15	9,40	0,00	0,45	8,50	NON Coesivo	0,96	1,08	0,40	15,91	27,23	18,52	0,020	0,597	NO	

LEGENDA:

IdFnd	Descrizione dell'oggetto di fondazione al quale è riferita la verifica.
CS	Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
L _{x/y}	Dimensioni dell'elemento di fondazione.
R _{tz}	Angolo compreso tra l'asse X e il lato più lungo del minimo rettangolo che delimita il poligono della platea.
Z _{P.cmp}	Profondità di posa dell'elemento di fondazione dal piano campagna.
Z _{Fid}	Profondità della falda dal piano campagna.
Cmp T	Classificazione del comportamento del terreno ai fini del calcolo.
C.	Coefficienti correttivi per la formula di Terzaghi.
Terzaghi	
Q _{Ed}	Carico di progetto sul terreno.
Q _{Rd}	Resistenza di progetto del terreno.
R _f	[SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

ACCELERAZIONI SISMICHE DI COLLASSO SU BEAM E SHELL

Accelerazioni Sismiche di Collasso su Beam e Shell							
IdElm	FLESSIONE			TAGLIO			
	%LLI/Shell	PGA _{PF/RC}	PGA _C /PGA _D	%LLI/Shell	PGA _T	PGA _C /PGA _D	
			[%]				[%]
Piano Terra							
1	0.00 %	0,801	131	0.00 %	3,602	200	
9	0.00 %	0,796	130	0.00 %	3,001	200	
10	0.00 %	0,786	129	0.00 %	3,233	200	
11	0.00 %	0,795	130	0.00 %	3,354	200	
12	0.00 %	0,757	124	0.00 %	2,972	200	
4	0.00 %	0,796	130	0.00 %	3,311	200	
3	0.00 %	1,014	166	0.00 %	3,995	200	
2	0.00 %	0,995	163	0.00 %	3,938	200	
8	0.00 %	0,734	120	0.00 %	2,494	200	
7	0.00 %	0,939	154	0.00 %	3,731	200	
6	0.00 %	0,909	149	0.00 %	3,653	200	
5	0.00 %	0,741	121	0.00 %	2,526	200	
Trave 5-9	0.00 %	0,615	101	75.00 %	2,149	200	
Trave 3-4	12.50 %	1,189	194	25.00 %	5,053	200	
Trave 1-2	87.50 %	1,258	200	87.50 %	5,385	200	
Trave 2-3	25.00 %	1,074	176	37.50 %	2,511	200	
Trave 8-12	0.00 %	0,632	103	75.00 %	2,178	200	
Trave 11-12	0.00 %	0,999	163	25.00 %	4,836	200	
Trave 10-11	0.00 %	1,172	192	25.00 %	4,310	200	
Trave 5-6	100.00 %	0,821	134	87.50 %	4,588	200	
Trave 7-8	0.00 %	0,774	127	12.50 %	4,489	200	
Trave 6-S1	12.50 %	1,223	200	25.00 %	5,000	200	
Trave 7-S2	12.50 %	1,264	200	25.00 %	5,429	200	

Accelerazioni Sismiche di Collasso su Beam e Shell						
Id _{Elm}	FLESSIONE			TAGLIO		
	%LLI/Shell	PGA _{PF/RC}	PGA _C /PGA _D	%LLI/Shell	PGA _T	PGA _C /PGA _D
			[%]			[%]
Trave 9-10	100.00 %	1,123	184	75.00 %	4,677	200
Trave 4-8	12.50 %	0,615	101	62.50 %	1,790	200
Trave 3-7	0.00 %	1,011	165	75.00 %	3,517	200
Trave 2-6	0.00 %	0,994	163	75.00 %	3,483	200
Trave 1-5	0.00 %	0,617	101	62.50 %	1,750	200
Trave 6-7	87.50 %	0,743	121	62.50 %	2,563	200
Trave S2-11	75.00 %	0,661	108	62.50 %	2,691	200
Trave S1-10	75.00 %	0,636	104	62.50 %	2,692	200
Trave S2-S2	25.00 %	0,743	122	37.50 %	2,516	200
Trave S1-S1	62.50 %	1,348	200	100.00 %	2,363	200
Trave S1-S2	0.00 %	0,686	112	37.50 %	1,236	200
Trave S1-S1	25.00 %	0,839	137	0.00 %	4,491	200
S1	0.00 %	1,320	200	0.00 %	1,555	200
S2	0.00 %	1,380	200	0.00 %	1,598	200

LEGENDA:

- Id_{Elm}

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_{PF/RC}

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 $[G_k+\sum_i(\psi_{2,i}\cdot Q_{k,i})]$.
 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_T

Accelerazione sismica di collasso per TAGLIO. [0] = l'elemento risulta non verificato già per i carichi verticali presenti nella combinazione sismica $[G_k+\sum_i(\psi_{2,i}\cdot Q_{k,i})]$.
- PGA_C/PGA_D

Rapporto tra la PGA di "capacità" (PGA_C) dell'elemento e quella di "domanda" (PGA_D = S_S·S_T·a_g/g). [200] = PGA_C > 2·PGA_D.

ACCELERAZIONI SISMICHE DI COLLASSO SUI NODI

Accelerazioni Sismiche di Collasso sui Nodi		
Id _{Nd}	PGA _{Conf}	PGA _C /PGA _D
		[%]
Nodo 1	0,649	106
Nodo 2	0,628	103
Nodo 3	0,648	106
Nodo 4	0,648	106
Nodo 5	0,659	108
Nodo 6	0,635	104
Nodo 9	0,659	108
Nodo 10	0,648	106
Nodo 23	0,741	121
Nodo 25	0,699	114
Nodo 30	0,712	116
Nodo 32	0,648	106

LEGENDA:

- Id_{Nd}

Identificativo del nodo strutturale su cui viene eseguita la verifica a confinamento.
- PGA_{Conf}

Accelerazione sismica di collasso per ROTTURA a confinamento del Nodo. [0] = l'elemento risulta non verificato già per i carichi verticali presenti nella combinazione sismica $[G_k+\sum_i(\psi_{2,i}\cdot Q_{k,i})]$
- PGA_C/PGA_D

Rapporto tra la PGA di "capacità" (PGA_C) dell'elemento e quella di "domanda" (PGA_D = S_S·S_T·a_g/g). [200] = PGA_C > 2·PGA_D.

ACCELERAZIONI SISMICHE DI COLLASSO PER CARICO LIMITE

Accelerazioni Sismiche di Collasso per Carico Limite		
Id _{Elm}	PGA _{Ql}	PGA _C /PGA _D
		[%]
Fondazione		
Platea 1	9,455	200

LEGENDA:

- Id_{Elm}

Identificativo dell'elemento strutturale.
- PGA_{Ql}

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 $[G_k+\sum_i(\psi_{2,i}\cdot Q_{k,i})]$.
- PGA_C/PGA_D

Rapporto tra la PGA di "capacità" (PGA_C) dell'elemento e quella di "domanda" (PGA_D = S_S·S_T·a_g/g). [200] = PGA_C > 2·PGA_D.

ACCELERAZIONI SISMICHE DI COLLASSO PER SPOSTAMENTI INTERPIANO

Accelerazioni Sismiche di Collasso per Spostamenti Interpiano				
Id _{Piano}	SLD		SLO	
	PGA _{Int}	PGA _C /PGA _D	PGA _{Int}	PGA _C /PGA _D
		[%]		[%]
Fondazione				
Piano Terra				
Piano Terra	0,549	200	0,393	162

LEGENDA:

- Id_{Piano}

Identificativo del livello o piano.
- PGA_{Int}

Accelerazione sismica di collasso minima per SPOSTAMENTO D'INTERPIANO. [NS] = Non significativo per valori di PGA_{Int} >= 1000.
- PGA_C/PGA_D

Rapporto tra la PGA di "capacità" (PGA_C) dell'elemento e quella di "domanda" (PGA_D = S_S·S_T·a_g/g). [200] = PGA_C > 2·PGA_D.

<u>INFORMAZIONI GENERALI</u>	pag.	2
<u>MATERIALI CALCESTRUZZO ARMATO</u>	pag.	2
<u>MATERIALI ACCIAIO</u>	pag.	2
<u>TENSIONI AMMISSIBILI ALLO SLE DEI VARI MATERIALI</u>	pag.	2
<u>TERRENI</u>	pag.	2
<u>STRATIGRAFIE</u>	pag.	3
<u>SEZIONI ASTE</u>	pag.	3
<u>SEZIONI SETTI</u>	pag.	3
<u>ANALISI CARICHI</u>	pag.	4
<u>TIPOLOGIE DI CARICO</u>	pag.	4
<u>SLU: Non Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche</u>	pag.	4
<u>SLU: Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche</u>	pag.	7
<u>COMBINAZIONI SISMICHE</u>	pag.	7
<u>SERVIZIO(SLE): Caratteristica(RARA)</u>	pag.	8
<u>SERVIZIO(SLE): Frequente</u>	pag.	8
<u>SERVIZIO(SLE): Quasi permanente</u>	pag.	8
<u>DATI GENERALI ANALISI SISMICA</u>	pag.	9
<u>DATI GENERALI ANALISI SISMICA - FATTORI DI COMPORTAMENTO</u>	pag.	9
	pag.	9
<u>PRINCIPALI ELEMENTI ANALISI SISMICA</u>	pag.	10
<u>RIEPILOGO MODI DI VIBRAZIONE</u>	pag.	10
<u>LIVELLI O PIANI</u>	pag.	12
<u>GEOMETRIA - COPRIFERRI ELEMENTI CA</u>	pag.	12
<u>NODI</u>	pag.	12
<u>TRAVI IN ELEVAZIONE</u>	pag.	32
<u>PILASTRI</u>	pag.	33
<u>SOLETTE</u>	pag.	34
<u>PLATEE</u>	pag.	34
<u>SETTI</u>	pag.	36
<u>SOLAI E BALCONI</u>	pag.	36
<u>NODI - CALCOLO DEI SOLAI</u>	pag.	36
<u>SOLAI - SEZIONI DI CALCOLO</u>	pag.	37
<u>EDIFICIO - VERIFICHE DI RIPARTIZIONE DELLE FORZE SISMICHE</u>	pag.	37
<u>EDIFICIO - VERIFICHE DEFORMABILITÀ TORSIONALE</u>	pag.	38
<u>NODI (CA) - VERIFICA DI CONFINAMENTO PARTE 1 (Elevazione)</u>	pag.	38
<u>NODI (CA) - VERIFICA DI CONFINAMENTO PARTE 2 (Elevazione)</u>	pag.	38
<u>TRAVI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Elevazione)</u>	pag.	39
<u>TRAVI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Elevazione)</u>	pag.	42
<u>TRAVI (CA) - VERIFICHE A TORSIONE ALLO SLU (Elevazione)</u>	pag.	47
<u>TRAVI (CA) - VERIFICA COMPOSTA TAGLIO/TORSIONE ALLO SLU (Elevazione)</u>	pag.	49
<u>TRAVI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Elevazione)</u>	pag.	54
<u>TRAVI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Elevazione)</u>	pag.	58
<u>TRAVI (CA) - VERIFICHE A TORSIONE ALLO SLD (Elevazione)</u>	pag.	63
<u>TRAVI (CA) - VERIFICA COMPOSTA TAGLIO/TORSIONE ALLO SLD (Elevazione)</u>	pag.	65
<u>TRAVI - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione)</u>	pag.	70
<u>TRAVI - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione)</u>	pag.	73
<u>TRAVI (CA) - VERIFICA DI GERARCHIA DELLE RESISTENZE A TAGLIO (Elevazione)</u>	pag.	79

<u>VERIFICA DEFORMABILITÀ - VERIFICA SNELLEZZA (Elevazione)</u>	pag.	80
<u>PILASTRI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO SLU (Elevazione)</u>	pag.	81
<u>PILASTRI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO SLU (Elevazione)</u>	pag.	82
<u>PILASTRI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO SLD (Elevazione)</u>	pag.	82
<u>PILASTRI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO SLD (Elevazione)</u>	pag.	83
<u>PILASTRI - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione)</u>	pag.	84
<u>PILASTRI - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione)</u>	pag.	85
<u>PILASTRI (CA) - VERIFICA DI GERARCHIA DELLE RESISTENZE A TAGLIO (Elevazione)</u>	pag.	86
<u>DETTAGLI COSTRUTTIVI PER LA DUTTILITÀ - PILASTRI IN PRESENZA DI SISMA (Elevazione)</u>	pag.	87
<u>SOLETTE - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Elevazione)</u>	pag.	87
<u>VERIFICHE A TAGLIO FUORI PIANO ALLO SLU (Elevazione)</u>	pag.	91
<u>SOLETTE - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Elevazione)</u>	pag.	94
<u>VERIFICHE A TAGLIO FUORI PIANO ALLO SLD (Elevazione)</u>	pag.	97
<u>Solette - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione)</u>	pag.	100
<u>Solette - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione)</u>	pag.	101
<u>Setti - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO SLU (Elevazione)</u>	pag.	102
<u>Setti - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Elevazione)</u>	pag.	102
<u>Setti - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO SLD (Elevazione)</u>	pag.	103
<u>Setti - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Elevazione)</u>	pag.	103
<u>Setti - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione)</u>	pag.	103
<u>Setti - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione)</u>	pag.	104
<u>DETTAGLI STRUTTURALI DI SETTI IN PRESENZA DI SISMA - DUTTILITÀ (Elevazione)</u>	pag.	104
<u>PIANI - VERIFICHE REGOLARITÀ (Elevazione)</u>	pag.	105
<u>EFFETTI DELLE NON LINEARITÀ GEOMETRICHE PER SISMA (Elevazione)</u>	pag.	105
<u>PIANI - VERIFICHE ALLO SLO (Elevazione)</u>	pag.	105
<u>SOLAI (CA)- VERIFICHE ALLO SLU (Elevazione)</u>	pag.	105
<u>SOLAI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO ALLO SLU (Elevazione)</u>	pag.	107
<u>NODI (CA) - VERIFICA DI CONFINAMENTO PARTE 1 (Fondazione)</u>	pag.	112
<u>NODI (CA) - VERIFICA DI CONFINAMENTO PARTE 2 (Fondazione)</u>	pag.	112
<u>NODI (CA) - VERIFICA A PUNZONAMENTO (Fondazione)</u>	pag.	112
<u>PLATEE - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Fondazione)</u>	pag.	113
<u>VERIFICHE A TAGLIO FUORI PIANO ALLO SLU (Fondazione)</u>	pag.	124
<u>PLATEE - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Fondazione)</u>	pag.	132
<u>VERIFICHE A TAGLIO FUORI PIANO ALLO SLD (Fondazione)</u>	pag.	137
<u>Platee - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Fondazione)</u>	pag.	145
<u>Platee - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Fondazione)</u>	pag.	146
<u>VERIFICHE CARICO LIMITE FONDAZIONI DIRETTE ALLO SLU (Fondazione)</u>	pag.	146
<u>VERIFICHE CARICO LIMITE FONDAZIONI DIRETTE ALLO SLD (Fondazione)</u>	pag.	146
<u>ACCELERAZIONI SISMICHE DI COLLASSO SU BEAM E SHELL</u>	pag.	146
<u>ACCELERAZIONI SISMICHE DI COLLASSO SUI NODI</u>	pag.	147
<u>ACCELERAZIONI SISMICHE DI COLLASSO PER CARICO LIMITE</u>	pag.	148
<u>ACCELERAZIONI SISMICHE DI COLLASSO PER SPOSTAMENTI INTERPIANO</u>	pag.	148