

Comune di Castagneto Carducci
Provincia di Livorno

TABULATI DI CALCOLO

OGGETTO: Nuovo Fabbricato in CLS armato da destinare a spogliatoi atleti.

CONCESSIONARIO: SIS s.r.l. - Via Tasso 12 - 06073 Mantignana di Corciano (PG) -
Tel. 075 605.195 - E-mail: info@sispark.it - http: www.sispark.it

25/05/2013

Il Progettista

(Dott. Ing. Paolo Sinibaldi)

Il Direttore dei Lavori

(Dott. Ing Paolo Sinibaldi)

STUDIO DI INGEGNERIA
DOTT. ING. PAOLO SINIBALDI
VIA G. MATTEOTTI 30 - 05031 ARNONE
TEL/FAX. 0744/388108
Email – paolo.sinibaldi@ingpec.eu

INFORMAZIONI GENERALI

Edificio	Cemento Armato
Costruzione	Nuova Costruzione
Situazione	-
Intervento	-
Comune	Comune di Castagneto Carducci
Provincia	Provincia di Livorno
Oggetto	Edificio in CLS Armato
Parte d'opera	Edificio da destinare a servizi "Spogliatoio "
Normativa di riferimento	D.M. 14/01/2008
Zona sismica	3
Analisi sismica	Dinamica Orizzontale e Verticale

MATERIALI

																	Caratteristiche generiche						
N	Tipo	Descrizione	Sigla	ρ_k	Coeff. Dil. Termic		Modulo elastico		Rk	Rm	γ	γ_e	rid Fmk	Cat. Mur.	μ	Tipo Rot. Tag.		n	ft	fc	τR	N Act	
					a	E	G	M								F							
001	CA	Clc C25/30_B450C		[N/m ³]	[1/°C]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]														
			C25/30	25.000	0,00001	31.44	13.10											15	1,19	3,07	0,34	002	
002	AcT	Acciaio B450C			0,00001	210.0	80.76	450,0															
			B450C	78.500	0	00	9	0			1,15							1					

LEGENDA Materiali

N	Numero identificativo del materiale.
Tipo	Tipologia del materiale: [CA] = Calcestruzzo armato - [AcT] = Acciaio in tondini - [AcP] = Acciaio per profilati - [AcB] = Acciaio per bulloni - [G] = Altri materiali - [M] = Muratura - [MA] = Muratura armata - [B] = betoncino - [R] = Rinforzo FRP.
Sigla	Sigla del materiale.
Coeff. Dil. Termica	Coefficiente di dilatazione termica.
E	Modulo elastico normale.
G	Modulo elastico tangenziale.
Rk	Resistenza caratteristica del materiale. Il valore riportato è "Rck" per il calcestruzzo, "f _{yk} " per l'acciaio/bulloni, "f _{mk} " per la muratura ed "f _k " nel caso di altro materiale.
Rm	Resistenza media cubica per il calcestruzzo. [-] = Non significativo per il materiale.
γ	Coefficiente di sicurezza allo Stato Limite Ultimo del materiale. Il valore riportato è " γ_c " per il calcestruzzo, " γ_f " per l'acciaio, " γ_{M2} " per i bulloni, " γ_m " per la muratura e " γ_g " in caso di altro materiale.
γ_e	Coefficiente di sicurezza del modello.
ridFmk	Percentuale di riduzione di Rcfmk.
Cat.Mur.	Categoria muratura (p.11.10 DM 14/01/2008); [1] = Categoria I - [2] = Categoria II.
μ	Coefficiente di attrito.
Tipo Rot. Tag.	Tipo rottura a taglio del materiale: 1=per scorrimento 2 = per fessurazione diagonale 3 = per scorrimento e fessurazione. colonna M: Maschi - colonna F: Fasce.
n	Coefficiente di omogeneizzazione.
ft	Il valore riportato e' la "Resistenza di calcolo a trazione" per il calcestruzzo armato, la "Resistenza caratteristica a trazione" per la muratura, la "Resistenza caratteristica allo snervamento (t compreso tra 40mm e 80mm)" per l'acciaio, la "Resistenza caratteristica a rottura" per i bulloni.
fc	Il valore riportato e' la "Resistenza a rottura per flessione" per il calcestruzzo armato, la "Resistenza caratteristica a compressione orizzontale" per la muratura.
τR	Il valore riportato e' la "Resistenza tangenziale di calcolo" per il calcestruzzo armato, la "Resistenza caratteristica a taglio in assenza di compressione - f _{vk0} " per la muratura.
N Act	Identificativo, nella tabella materiali, dell'acciaio utilizzato.
ρ_k	Peso specifico.

TERRENI

													Terreni		
N	Descrizione	Tipo	Peso Unità Volume	Angolo di Attrito	Coesione	Ed	Costante di sottofondo			σt	σt_{slu}	Coes Eff			
							X	Y	Z						
001	Sabbie Addensate	A	[N/m ³]	[°ssdc]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/cm ³]	[N/cm ³]	[N/cm ³]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]			
			19.000	30	0,02	25	30	30	30			0,00			

LEGENDA Terreni

N	Numero identificativo del terreno.
Tipo	Categoria di appartenenza del suolo di fondazione secondo la classificazione proposta al punto 3.2.2 del DM 14 gennaio 2008: [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 dei sottosuoli di tipo C o D per spessore non superiore a 20 m - [S1] = Depositi di terreni caratterizzati da valori di V _{s,30} inferiori a 100 m/s (ovvero 10 < cu,30 < 20 kPa), che includono uno strato di almeno 8 m di terreni a grana fina di bassa consistenza, oppure che includono almeno 3 m di torba o di argille altamente organiche - [S2] = Depositi di terreni suscettibili di liquefazione, di argille sensitive o qualsiasi altra categoria di sottosuolo non classificabile nei tipi precedenti.
Ed	Modulo edometrico.
Costante di sottofondo	Valori della costante di sottofondo del terreno nelle direzioni degli assi del riferimento globale X, Y, e Z.
σt	Tensione di compressione ammissibile per il terreno.
σt_{slu}	Tensione di compressione consentita per il terreno allo Stato Limite Ultimo.

SEZIONI ASTE

							Sezioni aste	
N	Tp	Label	Dimensioni	V	Area	A per Taglio	Inerzia	$\Delta\Theta$ Assi

			B	H	S.An	L.An	S.AI0	L.AI0	S.AI1	L.AI1	L.AI2	L.AI3		X	Y	X	Torsionale	Y	XY	Pr.	
			[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]		[cm]	[cm ²]	[cm ²]	[cm ²]	[cm ⁴]	[cm ⁴]	[cm ⁴]	[°ssdc]
001	!	30x30	30	30	-	-	-	-	-	-	-	-	4	900,00	750,00	750,00	67.500	113.886	67.500	0	0,00
002	!	30x40	30	40	-	-	-	-	-	-	-	-	4	1.200,00	1.000,00	1.000,00	160.000	193.644	90.000	0	0,00
003	!	80x30	80	30	-	-	-	-	-	-	-	-	4	2.400,00	2.000,00	2.000,00	180.000	720.000	1.280.000	0	0,00

LEGENDA Sezioni aste

N Numero identificativo della sezione.
Tp Identificativo del tipo di sezione.
Label Identificativo della sezione come indicato nelle carpenterie.
B Base/Diametro/Raggio.
H Altezza/Lato/Altezza di colmo.
S.An Spessore Anima.
L.An Lunghezza Anima.
S.AI0 Spessore Ala 0.
L.AI0 Lunghezza Ala 0.
S.AI1 Spessore Ala 1.
L.AI1 Lunghezza Ala 1.
L.AI2 Lunghezza Ala 2.
L.AI3 Lunghezza Ala 3.
V Nel caso di sezioni poligonali, indica il numero dei vertici della sezione.
Area Area della sezione.
X, Y Coppia di assi baricentrici di tipo ortolevogyro con x in direzione orizzontale.
Area per Taglio X, Y Aree della sezione deformabili a Taglio lungo gli assi x e y.
Inerzia: X, Torsionale, Y, XY Inerzie della sezione rispetto agli assi.
ΔΘ Assi Pr. Rotazione degli assi principali d'inerzia rispetto agli assi x, y, espresse in gradi sessadecimali.

ANALISI CARICHI

N	Tipo Car.	Descrizione del Carico	Condizione di Carico	Peso proprio		Permanente NON Strutturale		Sovraccarico Accidentale		Carico neve
				Descrizione	PP	Descrizione	PNS	Descrizione	SA	
001	S	Muratura per Tamponatura 30cm	Carico Permanente	Blocco Laterizio per tamponatura 30 x 25 x 19 cm	1.600	Intonaco interno, intonaco esterno, isolante poliuretano espanso	740		0	0
002	S	LatCem H24	Carico Verticale/Coperture	Solaio di tipo tradizionale latero-cementizio di spessore 24 cm (20+4)	3.280	Copertura, Guaina, incidenza intonaco inferiore	1.400	Coperture e sottotetti accessibili per sola manutenzione (Cat. H1 - Tab. 3.1.II - DM 14.01.2008)	500	480

LEGENDA Analisi carichi

N Numero identificativo dell'analisi di carico.
Tipo Car. 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 "Tipo Carico" ("S" - "L" - "C"), i valori riportati nelle colonne "PP", "PNS" e "SA", devono intendersi espressi in [N/m²] per carichi Superficiali, [N/m] per carichi Lineari, [N] per carichi Concentrati.

CONDIZIONI DI CARICO

N	Condizioni Carico Utente			Tipologia Carico Accidentale					
	Descrizione	AgS	Alt	Descrizione	Durata	ψ 0	ψ 1	ψ 2	
0001	Carico Permanente	SI	NO	Carico Permanente	Permanente	1,0	1,0	1,0	
0002	Carico Permanente	SI	NO	Permanenti NON Strutturali	Lunga	1,0	1,0	1,0	
0003	Carico Verticale	SI	NO	Coperture	Media	0,0	0,0	0,0	
0004	Carico da Neve	SI	NO	Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.	Breve	0,5	0,2	0,0	
0005	Carico Verticale	SI	NO	Permanenti NON Strutturali	Lunga	1,0	1,0	1,0	

LEGENDA Condizioni di carico

N Numero identificativo della condizione di carico.
AgS Indica se la condizione di carico considerata è Agente con il Sisma.
Alt Indica se la condizione di carico è Alternata (cioè considerata due volte con segno opposto) o meno.
Durata Indica la classe di durata del carico.
 NOTA: questo dato è significativo solo per elementi in materiale legnoso.
ψ 0 Coefficiente riduttivo dei carichi allo SLU e SLE (Carichi rari).
ψ 1 Coefficiente riduttivo dei carichi allo SLE (Carichi frequenti).
ψ 2 Coefficiente riduttivo dei carichi allo SLE (Carichi frequenti e quasi permanenti).

SLE: COMBINAZIONE DI AZIONI QUASI PERMANENTE - COEFFICIENTI

COMB.	SLE: Combinazione di azioni Quasi permanente - Coefficienti				
	CC 01 Carico Permanente	CC 02 Carico Permanente/Permanent i NON Strutturali	CC 03 Carico Verticale/Coperture	CC 04 Carico da Neve/Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.	CC 05 Carico Verticale/Permanent NON Strutturali
01	1,00	1,00	0,00	0,00	1,00

LEGENDA SLE: Combinazione di azioni Quasi permanente - Coefficienti

COMB. Numero identificativo della Combinazione di Carico.
CC Condizione di carico considerata.
 CC 01= Carico Permanente
 CC 02= Carico Permanente/Permanent NON Strutturali

SLE: Combinazione di azioni Quasi permanente - Coefficienti					
COMB.	CC 01 Carico Permanente	CC 02 Carico Permanente/Permanent i NON Strutturali	CC 03 Carico Verticale/Coperture	CC 04 Carico da Neve/Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.	CC 05 Carico Verticale/Permanenti NON Strutturali

CC 03= Carico Verticale/Coperture
 CC 04= Carico da Neve/Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.
 CC 05= Carico Verticale/Permanenti NON Strutturali

SLE: COMBINAZIONE DI AZIONI FREQUENTE - COEFFICIENTI

SLE: Combinazione di azioni Frequente - Coefficienti					
COMB.	CC 01 Carico Permanente	CC 02 Carico Permanente/Permanent i NON Strutturali	CC 03 Carico Verticale/Coperture	CC 04 Carico da Neve/Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.	CC 05 Carico Verticale/Permanenti NON Strutturali
01	1,00	1,00	0,00	0,00	1,00
02	1,00	1,00	0,00	0,20	1,00

LEGENDA SLE: Combinazione di azioni Frequente - Coefficienti

COMB. Numero identificativo della Combinazione di Carico.
CC Condizione di carico considerata.
 CC 01= Carico Permanente
 CC 02= Carico Permanente/Permanenti NON Strutturali
 CC 03= Carico Verticale/Coperture
 CC 04= Carico da Neve/Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.
 CC 05= Carico Verticale/Permanenti NON Strutturali

SLE: COMBINAZIONE DI AZIONI RARA - COEFFICIENTI

SLE: Combinazione di azioni Rara - Coefficienti					
COMB.	CC 01 Carico Permanente	CC 02 Carico Permanente/Permanent i NON Strutturali	CC 03 Carico Verticale/Coperture	CC 04 Carico da Neve/Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.	CC 05 Carico Verticale/Permanenti NON Strutturali
01	1,00	1,00	0,00	0,50	1,00
02	1,00	1,00	1,00	0,50	1,00
03	1,00	1,00	0,00	1,00	1,00

LEGENDA SLE: Combinazione di azioni Rara - Coefficienti

COMB. Numero identificativo della Combinazione di Carico.
CC Condizione di carico considerata.
 CC 01= Carico Permanente
 CC 02= Carico Permanente/Permanenti NON Strutturali
 CC 03= Carico Verticale/Coperture
 CC 04= Carico da Neve/Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.
 CC 05= Carico Verticale/Permanenti NON Strutturali

SLU: COMBINAZIONI DI CARICO IN ASSENZA DI SISMA - COEFFICIENTI

SLU: Combinazioni di carico in assenza di sisma - Coefficienti					
COMB.	CC 01 Carico Permanente	CC 02 Carico Permanente/Permanent i NON Strutturali	CC 03 Carico Verticale/Coperture	CC 04 Carico da Neve/Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.	CC 05 Carico Verticale/Permanenti NON Strutturali
01	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00
02	1,00	0,00	0,00	0,00	1,50
03	1,00	0,00	0,00	0,75	0,00
04	1,00	0,00	0,00	0,75	1,50
05	1,00	1,50	0,00	0,00	0,00
06	1,00	1,50	0,00	0,00	1,50
07	1,00	1,50	0,00	0,75	0,00
08	1,00	1,50	0,00	0,75	1,50
09	1,00	0,00	1,50	0,00	0,00
10	1,00	0,00	1,50	0,00	1,50
11	1,00	0,00	1,50	0,75	0,00
12	1,00	0,00	1,50	0,75	1,50
13	1,00	1,50	1,50	0,00	0,00
14	1,00	1,50	1,50	0,00	1,50
15	1,00	1,50	1,50	0,75	0,00
16	1,00	1,50	1,50	0,75	1,50
17	1,00	0,00	0,00	1,50	0,00
18	1,00	0,00	0,00	1,50	1,50
19	1,00	1,50	0,00	1,50	0,00
20	1,00	1,50	0,00	1,50	1,50
21	1,30	0,00	0,00	0,00	0,00
22	1,30	0,00	0,00	0,00	1,50
23	1,30	0,00	0,00	0,75	0,00
24	1,30	0,00	0,00	0,75	1,50
25	1,30	1,50	0,00	0,00	0,00
26	1,30	1,50	0,00	0,00	1,50
27	1,30	1,50	0,00	0,75	0,00

COMB.	CC 01 Carico Permanente	CC 02 Carico Permanente/Permanent i NON Strutturali	CC 03 Carico Verticale/Coperture	CC 04 Carico da Neve/Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.	CC 05 Carico Verticale/Permanenti NON Strutturali
28	1,30	1,50	0,00	0,75	1,50
29	1,30	0,00	1,50	0,00	0,00
30	1,30	0,00	1,50	0,00	1,50
31	1,30	0,00	1,50	0,75	0,00
32	1,30	0,00	1,50	0,75	1,50
33	1,30	1,50	1,50	0,00	0,00
34	1,30	1,50	1,50	0,00	1,50
35	1,30	1,50	1,50	0,75	0,00
36	1,30	1,50	1,50	0,75	1,50
37	1,30	0,00	0,00	1,50	0,00
38	1,30	0,00	0,00	1,50	1,50
39	1,30	1,50	0,00	1,50	0,00
40	1,30	1,50	0,00	1,50	1,50

LEGENDA SLU: Combinazioni di carico in assenza di sisma - Coefficienti

- COMB.** Numero identificativo della Combinazione di Carico.
CC Condizione di carico considerata.
 CC 01= Carico Permanente
 CC 02= Carico Permanente/Permanenti NON Strutturali
 CC 03= Carico Verticale/Coperture
 CC 04= Carico da Neve/Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.
 CC 05= Carico Verticale/Permanenti NON Strutturali

SLU: COMBINAZIONI DI CARICO IN PRESENZA DI SISMA - COEFFICIENTI

COMB.	CC 01 Carico Permanente	CC 02 Carico Permanente/Permanent i NON Strutturali	CC 03 Carico Verticale/Coperture	CC 04 Carico da Neve/Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.	CC 05 Carico Verticale/Permanenti NON Strutturali
01	1,00	1,00	0,00	0,00	1,00

LEGENDA SLU: Combinazioni di carico in presenza di sisma - Coefficienti

- COMB.** Numero identificativo della Combinazione di Carico.
CC Condizione di carico considerata.
 CC 01= Carico Permanente
 CC 02= Carico Permanente/Permanenti NON Strutturali
 CC 03= Carico Verticale/Coperture
 CC 04= Carico da Neve/Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.
 CC 05= Carico Verticale/Permanenti NON Strutturali

D.M. 14-01-2008

Alle combinazioni riportate nella precedente tabella è stato aggiunto l'effetto del sisma secondo la formula (3.2.16) riportata al punto 3.2.4 del D.M. 14-01-2008. L'azione sismica è stata considerata come caratterizzata da tre componenti traslazionali lungo i tre assi globali X, Y e Z; la risposta della struttura è stata calcolata separatamente per i tre effetti e quindi combinata secondo la seguente espressione simbolica:

$$\alpha = \alpha_i + 0.3 * \alpha_{ii} + 0.3 * \alpha_{iii}$$

con 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 $\alpha_x, \alpha_y, \alpha_z, \alpha_{ex}, \alpha_{ey}$ 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)** $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0.3 * (\alpha_y + \alpha_{ey}) + 0.3 * (\alpha_z)$; **2)** $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0.3 * (\alpha_y + \alpha_{ey}) + 0.3 * (\alpha_z)$; **3)** $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0.3 * (\alpha_y + \alpha_{ey}) - 0.3 * (\alpha_z)$; **4)** $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0.3 * (\alpha_y + \alpha_{ey}) - 0.3 * (\alpha_z)$; **5)** $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0.3 * (\alpha_y - \alpha_{ey}) + 0.3 * (\alpha_z)$; **6)** $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0.3 * (\alpha_y - \alpha_{ey}) + 0.3 * (\alpha_z)$; **7)** $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0.3 * (\alpha_y + \alpha_{ey}) - 0.3 * (\alpha_z)$; **8)** $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0.3 * (\alpha_y + \alpha_{ey}) - 0.3 * (\alpha_z)$; **9)** $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0.3 * (-\alpha_y + \alpha_{ey}) + 0.3 * (\alpha_z)$; **10)** $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0.3 * (-\alpha_y + \alpha_{ey}) + 0.3 * (\alpha_z)$; **11)** $\alpha'_p + (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0.3 * (-\alpha_y + \alpha_{ey}) - 0.3 * (\alpha_z)$; **12)** $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0.3 * (\alpha_y + \alpha_{ey}) - 0.3 * (\alpha_z)$; **13)** $\alpha'_p + (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0.3 * (\alpha_y - \alpha_{ey}) + 0.3 * (\alpha_z)$; **14)** $\alpha'_p + (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0.3 * (\alpha_y - \alpha_{ey}) + 0.3 * (\alpha_z)$; **15)** $\alpha'_p + (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0.3 * (\alpha_y - \alpha_{ey}) - 0.3 * (\alpha_z)$; **16)** $\alpha'_p + (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0.3 * (\alpha_y - \alpha_{ey}) - 0.3 * (\alpha_z)$; **17)** $\alpha'_p + (\alpha_y + \alpha_{ey}) + 0.3 * (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0.3 * (\alpha_z)$; **18)** $\alpha'_p + (\alpha_y + \alpha_{ey}) - 0.3 * (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0.3 * (\alpha_z)$; **19)** $\alpha'_p + (\alpha_y + \alpha_{ey}) + 0.3 * (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0.3 * (\alpha_z)$; **20)** $\alpha'_p + (\alpha_y + \alpha_{ey}) - 0.3 * (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0.3 * (\alpha_z)$; **21)** $\alpha'_p + (\alpha_y + \alpha_{ey}) + 0.3 * (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0.3 * (\alpha_z)$; **22)** $\alpha'_p + (\alpha_y + \alpha_{ey}) - 0.3 * (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0.3 * (\alpha_z)$; **23)** $\alpha'_p + (\alpha_y + \alpha_{ey}) + 0.3 * (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0.3 * (\alpha_z)$; **24)** $\alpha'_p + (\alpha_y + \alpha_{ey}) - 0.3 * (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0.3 * (\alpha_z)$; **25)** $\alpha'_p + (\alpha_y - \alpha_{ey}) + 0.3 * (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0.3 * (\alpha_z)$; **26)** $\alpha'_p + (\alpha_y - \alpha_{ey}) - 0.3 * (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0.3 * (\alpha_z)$; **27)** $\alpha'_p + (\alpha_y - \alpha_{ey}) + 0.3 * (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0.3 * (\alpha_z)$; **28)** $\alpha'_p + (\alpha_y - \alpha_{ey}) - 0.3 * (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0.3 * (\alpha_z)$; **29)** $\alpha'_p + (\alpha_y - \alpha_{ey}) + 0.3 * (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0.3 * (\alpha_z)$; **30)** $\alpha'_p + (\alpha_y - \alpha_{ey}) - 0.3 * (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0.3 * (\alpha_z)$; **31)** $\alpha'_p + (\alpha_y + \alpha_{ey}) + 0.3 * (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0.3 * (\alpha_z)$; **32)** $\alpha'_p + (\alpha_y - \alpha_{ey}) - 0.3 * (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0.3 * (\alpha_z)$; **33)** $\alpha'_p + \alpha_z + 0.3 * (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0.3 * (\alpha_y + \alpha_{ey})$; **34)** $\alpha'_p + \alpha_z - 0.3 * (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0.3 * (\alpha_y + \alpha_{ey})$; **35)** $\alpha'_p + \alpha_z + 0.3 * (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0.3 * (\alpha_y + \alpha_{ey})$; **36)** $\alpha'_p + \alpha_z - 0.3 * (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0.3 * (\alpha_y + \alpha_{ey})$; **37)** $\alpha'_p + \alpha_z + 0.3 * (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0.3 * (\alpha_y - \alpha_{ey})$; **38)** $\alpha'_p + \alpha_z - 0.3 * (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0.3 * (\alpha_y - \alpha_{ey})$; **39)** $\alpha'_p + \alpha_z + 0.3 * (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0.3 * (\alpha_y - \alpha_{ey})$; **40)** $\alpha'_p + \alpha_z - 0.3 * (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0.3 * (\alpha_y - \alpha_{ey})$; **41)** $\alpha'_p + \alpha_z + 0.3 * (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0.3 * (\alpha_y + \alpha_{ey})$; **42)** $\alpha'_p + \alpha_z - 0.3 * (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0.3 * (\alpha_y + \alpha_{ey})$; **43)** $\alpha'_p + \alpha_z + 0.3 * (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0.3 * (\alpha_y + \alpha_{ey})$; **44)** $\alpha'_p + \alpha_z - 0.3 * (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0.3 * (\alpha_y + \alpha_{ey})$; **45)** $\alpha'_p + \alpha_z + 0.3 * (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0.3 * (\alpha_y - \alpha_{ey})$; **46)** $\alpha'_p + \alpha_z - 0.3 * (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0.3 * (\alpha_y - \alpha_{ey})$; **47)** $\alpha'_p + \alpha_z + 0.3 * (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0.3 * (\alpha_y - \alpha_{ey})$; **48)** $\alpha'_p + \alpha_z - 0.3 * (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0.3 * (\alpha_y - \alpha_{ey})$.

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;

DATI GENERALI ANALISI SISMICA

											Dati generali analisi sismica		
Ang	NV	CD	MP	S	Mcm	PAC	EcA	IrT	TP	RP	RH	CVE	
[ssdc]													
0	15	B	ca	T	XY	A	S	N	A	SI	SI	5	

Fattori di struttura

Dir. X			Dir. Y			Dir. Z
q	α/α_1	Kw	q	α/α_1	Kw	q
3,3	1,10	1,00	3,30	1,10	1,00	1,50

Stato Limite	Tr	Ag/g	Amplif. Stratigrafica		F0	T ^c	Tb	Tc	Td
			Ss	Cc					
	[anni]	[adim]	[adim]	[adim]	[adim]	[s]	[s]	[s]	[s]
SLO	30	0,0311	1,000	1,000	2,576	0,195	0,065	0,195	1,724
SLD	50	0,0376	1,000	1,000	2,606	0,215	0,072	0,215	1,750
SLV	475	0,0784	1,000	1,000	2,675	0,279	0,093	0,279	1,914
SLC	975	0,0957	1,000	1,000	2,699	0,287	0,096	0,287	1,983

Classe Edificio	Vita Nominale	Periodo di Riferimento	Latitudine	Longitudine	Altitudine	Ampl. Topog.	
						Categoria	Coefficiente
	[anni]	[anni]	[°ssdc]	[°ssdc]	[m]		
2	50	50	43.1624	10.6149	158	T1	1,00

LEGENDA Dati generali analisi sismica

- 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 duttilita': [A] = Alta - [B] = Bassa - [ND] = Non Dissipativa - [-] = Nessuna.
- MP** Tipo di materiale prevalente nella struttura: [ca] = calcestruzzo armato - [muOld] = muratura esistente - [muNew] = muratura nuova - [muArm] = muratura armata - [ac] = acciaio.
- S** Tipologia della struttura:
Cemento armato: [T] = Telaio - [P] = Pareti - [2P] = Due pareti per direzione non accoppiate - [DT] = Deformabili torsionalmente - [PI] = Pendolo inverso;
Muratura: [P] = un solo piano - [PP] = più di un piano;
Acciaio: [T] = Telaio - [CT] = controventi concentrici diagonale tesa - [CV] = controventi concentrici a V - [M] = mensola o pendolo invertito - [TT] = telaio con tamponature.
- Mcm** Struttura con telai multicampata: [N]=Nessuna direzione - [X]=Solo in direzione X - [Y]=Solo in direzione Y - [XY]=Sia in direzione X che Y.
- PAC** Presenza nella struttura di pareti accoppiate: [P] = presenti - [A] = Assenti
- EcA** Eccentricita' accidentale: [S] = considerata come condizione di carico statica aggiuntiva - [N] = Considerata come incremento delle sollecitazioni.
- IrT** Irregolarita' tamponature in pianta: [S] = Tamponature irregolari in pianta - [N] = Tamponature regolari in pianta.
- TP** Tipo terreno prevalente, categoria di suolo di fondazione come definito al punto 3.2.2 del DM 14 gennaio 2008 'Nuove Norme tecniche per le costruzioni: [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 dei sottosuoli di tipo C o D per spessore non superiore a 20 m.
- RP** Regolarita' in pianta: [S]= Struttura regolare - [N]=Struttura non regolare.
- RH** Regolarita' in altezza: [S]= Struttura regolare - [N]=Struttura non regolare.
- CVE** Coefficiente viscoso equivalente.
- Classe Edificio** Classe dell'edificio.
- Categ Topog** Categoria topografica. (Vedi NOTE)
- Coef Ampl Topog** Coefficiente di amplificazione topografica.
- Tr** Periodo di ritorno dell'azione sismica.
- Ag/g** Coefficiente di accelerazione al suolo.
- Ss** Coefficienti di Amplificazione Stratigrafica allo SLO / SLD / SLV / SLC.
- Cc** Coefficienti di Amplificazione di Tc allo SLO / SLD / SLV / SLC.
- F0** Valore massimo del fattore di amplificazione dello spettro in accelerazione orizzontale.
- T^c** Periodo di inizio del tratto a velocità costante dello spettro in accelerazione orizzontale.
- Tb** Periodo di inizio del tratto accelerazione costante dello spettro di progetto.
- Tc** Periodo di inizio del tratto a velocità costante dello spettro di progetto.
- Td** Periodo di inizio del tratto a spostamento costante dello spettro di progetto.
- Latitudine** Latitudine geografica del sito (in datum ED50).
- Longitudine** Longitudine geografica del sito (in datum ED50).
- Altitudine** Altitudine geografica del sito.
- q** Fattore di riduzione dello spettro di risposta sismico allo SLU (Fattore di struttura).
- α/α_1** Rapporto di sovraresistenza.
- Kw** Fattore di riduzione di q0.

NOTE

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

Classe Edificio	Vita Nominale	Periodo di Riferimento	Latitudine	Longitudine	Altitudine	Ampl. Topog.	
						Categoria	Coefficiente
	[anni]	[anni]	[°ssdc]	[°ssdc]	[m]		

Categoria topografica

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

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

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

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

PRINCIPALI ELEMENTI ANALISI SISMICA

Dir sisma	M.S	M.SLU	M.Ecc.SLU	M.SLD	M.Ecc.SLD	P.T.M.Ecc	R.SLU
	[N-s²/m]	[N-s²/m]	[N-s²/m]	[N-s²/m]	[N-s²/m]	[%]	[N]
X	129.648	63.622	63.622	63.622	63.622	100,0	39.675
Y	129.648	63.622	63.623	63.622	63.623	100,0	39.675
Z	129.648	63.622	63.622	63.622	63.622	100,0	32.995

LEGENDA Principali elementi analisi sismica

Dir sisma Direzione del sisma: [X] = Sisma in direzione X - [Y] = Sisma in direzione Y - [Z] = Sisma in direzione Z.

M.S Massa complessiva della struttura.

M.SLU Massa eccitabile della struttura allo S.L. Ultimo, nelle direzioni X, Y, Z.

M.Ecc.SLU Massa Eccitata dal sisma allo S.L. Ultimo.

M.SLD Massa eccitabile della struttura allo S.L. di Danno, nelle direzioni X, Y, Z.

M.Ecc.SLD Massa Eccitata dal sisma allo S.L. di Danno.

P.T.M.Ecc Percentuale Totale di Masse Eccitate dal sisma.

R.SLU Reazioni Totali (S.L. Ultimo).

RIEPILOGO MODI DI VIBRAZIONE

Modi di vibrazione considerati: n.15

Spettro	Periodo	As.O	As.V	C.Part	C.Mod	P.M.M	M.Ec
	[s]	[m/s²]	[m/s²]			[%]	[N-s²/m]
Modo Vibrazione n. 1							
SLU-X	0,222	0,624	0,000	-251,8188	-0,3155	99,7	63.413
SLU-Y	0,222	0,624	0,000	0,0000	0,0000	0,0	0
SLU-Z	0,222	0,000	0,350	0,0000	0,0000	0,0	0
SLD-X	0,222	0,931	0,000	-251,8188	-0,3155	99,7	63.413
SLD-Y	0,222	0,931	0,000	0,0000	0,0000	0,0	0
SLD-Z	0,222	0,000	0,170	0,0000	0,0000	0,0	0
Elast-X	-	2,058	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	2,058	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,525	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 2							
SLU-X	0,222	0,624	0,000	0,0000	0,0000	0,0	0
SLU-Y	0,222	0,624	0,000	-251,4867	-0,3139	99,4	63.246
SLU-Z	0,222	0,000	0,350	0,0000	0,0000	0,0	0
SLD-X	0,222	0,933	0,000	0,0000	0,0000	0,0	0
SLD-Y	0,222	0,933	0,000	-251,4867	-0,3139	99,4	63.246
SLD-Z	0,222	0,000	0,170	0,0000	0,0000	0,0	0
Elast-X	-	2,058	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	2,058	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,526	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 3							
SLU-X	0,077	0,649	0,000	0,0000	0,0000	0,0	0
SLU-Y	0,077	0,649	0,000	0,0000	0,0000	0,0	0
SLU-Z	0,077	0,000	0,519	-201,8789	-0,0300	64,1	40.755
SLD-X	0,077	0,961	0,000	0,0000	0,0000	0,0	0
SLD-Y	0,077	0,961	0,000	0,0000	0,0000	0,0	0
SLD-Z	0,077	0,000	0,252	-201,8789	-0,0300	64,1	40.755
Elast-X	-	1,830	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,830	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,778	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 4							
SLU-X	0,039	0,708	0,000	0,0000	0,0000	0,0	0
SLU-Y	0,039	0,708	0,000	0,0000	0,0000	0,0	0
SLU-Z	0,039	0,000	0,470	-109,5412	-0,0043	18,9	11.999
SLD-X	0,039	0,693	0,000	0,0000	0,0000	0,0	0
SLD-Y	0,039	0,693	0,000	0,0000	0,0000	0,0	0
SLD-Z	0,039	0,000	0,218	-109,5412	-0,0043	18,9	11.999
Elast-X	-	1,314	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,314	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,673	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 5							
SLU-X	0,034	0,716	0,000	0,0000	0,0000	0,0	0
SLU-Y	0,034	0,716	0,000	0,0000	0,0000	0,0	0
SLU-Z	0,034	0,000	0,445	104,1720	0,0030	17,1	10.852
SLD-X	0,034	0,648	0,000	0,0000	0,0000	0,0	0
SLD-Y	0,034	0,648	0,000	0,0000	0,0000	0,0	0
SLD-Z	0,034	0,000	0,202	104,1720	0,0030	17,1	10.852
Elast-X	-	1,239	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,239	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,621	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 6							
SLU-X	0,038	0,710	0,000	0,0000	0,0000	0,0	0
SLU-Y	0,038	0,710	0,000	-16,8099	-0,0006	0,4	283
SLU-Z	0,038	0,000	0,463	0,0000	0,0000	0,0	0
SLD-X	0,038	0,681	0,000	0,0000	0,0000	0,0	0

Spettro	Periodo [s]	As.O [m/s ²]	As.V [m/s ²]	C.Part	C.Mod	P.M.M [%]	M.Ec [N·s ² /m]
SLD-Y	0,038	0,681	0,000	-16,8099	-0,0006	0,4	283
SLD-Z	0,038	0,000	0,214	0,0000	0,0000	0,0	0
Elast-X	-	1,293	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,293	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,659	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 7							
SLU-X	0,072	0,657	0,000	-13,3227	-0,0017	0,3	177
SLU-Y	0,072	0,657	0,000	0,0000	0,0000	0,0	0
SLU-Z	0,072	0,000	0,519	0,0000	0,0000	0,0	0
SLD-X	0,072	0,961	0,000	-13,3227	-0,0017	0,3	177
SLD-Y	0,072	0,961	0,000	0,0000	0,0000	0,0	0
SLD-Z	0,072	0,000	0,252	0,0000	0,0000	0,0	0
Elast-X	-	1,765	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,765	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,778	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 8							
SLU-X	0,042	0,704	0,000	0,0000	0,0000	0,0	0
SLU-Y	0,042	0,704	0,000	9,6811	0,0004	0,1	94
SLU-Z	0,042	0,000	0,482	0,0000	0,0000	0,0	0
SLD-X	0,042	0,715	0,000	0,0000	0,0000	0,0	0
SLD-Y	0,042	0,715	0,000	9,6811	0,0004	0,1	94
SLD-Z	0,042	0,000	0,227	0,0000	0,0000	0,0	0
Elast-X	-	1,351	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,351	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,699	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 9							
SLU-X	0,033	0,717	0,000	-5,4655	-0,0002	0,0	30
SLU-Y	0,033	0,717	0,000	0,0000	0,0000	0,0	0
SLU-Z	0,033	0,000	0,442	0,0000	0,0000	0,0	0
SLD-X	0,033	0,643	0,000	-5,4655	-0,0002	0,0	30
SLD-Y	0,033	0,643	0,000	0,0000	0,0000	0,0	0
SLD-Z	0,033	0,000	0,200	0,0000	0,0000	0,0	0
Elast-X	-	1,230	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,230	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,614	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 10							
SLU-X	0,003	0,764	0,000	0,0000	0,0000	0,0	0
SLU-Y	0,003	0,764	0,000	0,0000	0,0000	0,0	0
SLU-Z	0,003	0,000	0,305	3,1935	0,0000	0,0	10
SLD-X	0,003	0,395	0,000	0,0000	0,0000	0,0	0
SLD-Y	0,003	0,395	0,000	0,0000	0,0000	0,0	0
SLD-Z	0,003	0,000	0,107	3,1935	0,0000	0,0	10
Elast-X	-	0,814	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	0,814	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,322	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 11							
SLU-X	0,020	0,739	0,000	0,0000	0,0000	0,0	0
SLU-Y	0,020	0,739	0,000	0,0000	0,0000	0,0	0
SLU-Z	0,020	0,000	0,380	2,1242	0,0000	0,0	5
SLD-X	0,020	0,530	0,000	0,0000	0,0000	0,0	0
SLD-Y	0,020	0,530	0,000	0,0000	0,0000	0,0	0
SLD-Z	0,020	0,000	0,157	2,1242	0,0000	0,0	5
Elast-X	-	1,040	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,040	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,481	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 12							
SLU-X	0,040	0,707	0,000	-1,0756	0,0000	0,0	1
SLU-Y	0,040	0,707	0,000	0,0000	0,0000	0,0	0
SLU-Z	0,040	0,000	0,473	0,0000	0,0000	0,0	0
SLD-X	0,040	0,699	0,000	-1,0756	0,0000	0,0	1
SLD-Y	0,040	0,699	0,000	0,0000	0,0000	0,0	0
SLD-Z	0,040	0,000	0,221	0,0000	0,0000	0,0	0
Elast-X	-	1,323	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,323	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,680	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 13							
SLU-X	0,003	0,765	0,000	-0,8453	0,0000	0,0	1
SLU-Y	0,003	0,765	0,000	0,0000	0,0000	0,0	0
SLU-Z	0,003	0,000	0,303	0,0000	0,0000	0,0	0
SLD-X	0,003	0,390	0,000	-0,8453	0,0000	0,0	1
SLD-Y	0,003	0,390	0,000	0,0000	0,0000	0,0	0
SLD-Z	0,003	0,000	0,105	0,0000	0,0000	0,0	0
Elast-X	-	0,805	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	0,805	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,316	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 14							
SLU-X	0,002	0,766	0,000	0,0000	0,0000	0,0	0
SLU-Y	0,002	0,766	0,000	0,0000	0,0000	0,0	0
SLU-Z	0,002	0,000	0,300	0,7434	0,0000	0,0	1
SLD-X	0,002	0,385	0,000	0,0000	0,0000	0,0	0
SLD-Y	0,002	0,385	0,000	0,0000	0,0000	0,0	0
SLD-Z	0,002	0,000	0,103	0,7434	0,0000	0,0	1
Elast-X	-	0,796	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	0,796	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,310	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 15							

Spettro	Periodo [s]	As.O [m/s ²]	As.V [m/s ²]	C.Part	C.Mod	P.M.M [%]	M.Ec [N-s ² /m]
SLU-X	0,002	0,766	0,000	0,0000	0,0000	0,0	0
SLU-Y	0,002	0,766	0,000	0,0000	0,0000	0,0	0
SLU-Z	0,002	0,000	0,299	0,6258	0,0000	0,0	0
SLD-X	0,002	0,384	0,000	0,0000	0,0000	0,0	0
SLD-Y	0,002	0,384	0,000	0,0000	0,0000	0,0	0
SLD-Z	0,002	0,000	0,102	0,6258	0,0000	0,0	0
Elast-X	-	0,795	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	0,795	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,309	-	-	-	-

LEGENDA Modi di vibrazione

Spettro	Spettro di risposta considerato.
Periodo	Periodo del Modo di vibrazione.
As.O	Valore dell'Accelerazione Spettrale Orizzontale, riferita al corrispondente periodo.
As.V	Valore dell'Accelerazione Spettrale Verticale, riferita al corrispondente periodo.
C.Part	Coefficiente di partecipazione del Modo di Vibrazione.
C.Mod	Coefficiente modale del modo di vibrazione.
P.M.M	Percentuale di mobilitazione delle masse nel modo di vibrazione.
M.Ec	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

N	Descrizione	Z [m]	Altezza [m]	Quota E I [m]	Rigid o	Riduz Tamp	Massa del piano			CoordG.S		CoordG.SLU		CoordG.SLD		Livelli o piani CrdRgd.SLU	
							S	SLU	SLD	X	Y	X	Y	X	Y	X	Y
							[N-s ² /m]	[N-s ² /m]	[N-s ² /m]	[m]	[m]	[m]	[m]	[m]	[m]	[m]	[m]
01	Piano Terra																
02	Fondazione	-0,20	3,80	3,60	NO	NO	72.029	63.623	63.623	60,42	121,17	60,41	121,17	60,41	121,17	60,42	7
		-0,20		-0,20	NO	NO	57.618	57.618	57.618	60,41	121,17	60,41	121,17	60,41	121,17	0,00	0,00

LEGENDA Livelli o piani

N	Numero identificativo del livello o piano.
Z	Quota di calpestio del livello o piano, relativa al sistema di riferimento globale X, Y, Z.
Altezza	Altezza del livello o piano.
QuotaEI	Quota dell'estradosso dell'impalcato del livello o piano.
Rigido	Indica se il piano è considerato rigido nel calcolo: [S] = Piano Rigido - [N] = Piano non Rigido.
Riduz.Tamp	Nel caso di effettuazione dei calcoli secondo il § 7.2.3 del D.M. 14/01/2008, indica i piani che presentano significativa riduzione dei tamponamenti. [S] = Piano con riduzione dei tamponamenti - [N] = Piano senza riduzione dei tamponamenti.
Massa del Piano / S	Massa del piano valutata in condizioni statiche.
Massa del Piano / SLU	Massa del piano valutata per SLU.
Massa del Piano / SLD	Massa del piano valutata per SLD.
CoordG.S	Coordinate del baricentro delle masse, valutate in condizioni statiche.
CoordG.SLU	Coordinate del baricentro delle masse, valutate per SLU.
CoordG.SLD	Coordinate del baricentro delle masse, valutate per SLD.
CrdRgd.SLU	Coordinate del baricentro delle rigidezze, valutate per SLU.

NODI

N	X [m]	Y [m]	Z [m]	Vincolo Esterno						Cedimenti Impresi						Nodi Calc Fon d.		
				Tipo	RSx [N/cm]	RSy [N/cm]	RSz [N/cm]	Rθx [N-m/rad]	Rθy [N-m/rad]	Rθz [N-m/rad]	Sx [cm]	Sy [cm]	Sz [cm]	θx [rad]	θy [rad]		θz [rad]	
0000	52,4	123,8	-0,2	Winkle	infinita	infinita	-	-	-	infinita	-	-	-	-	-	-	-	SI
1	8	72	0	r	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
0000	52,4	123,8	2,85	nessu	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
2	8	72	0	no	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
0000	52,4	118,8	-0,2	Winkle	infinita	infinita	-	-	-	infinita	-	-	-	-	-	-	-	SI
3	8	62	0	r	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
0000	52,4	118,8	2,85	nessu	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
4	8	62	0	no	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
0000	68,3	118,8	-0,2	Winkle	infinita	infinita	-	-	-	infinita	-	-	-	-	-	-	-	SI
5	5	62	0	r	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
0000	68,3	118,8	2,85	nessu	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
6	5	62	0	no	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
0000	68,3	123,8	-0,2	Winkle	infinita	infinita	-	-	-	infinita	-	-	-	-	-	-	-	SI
7	5	72	0	r	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
0000	68,3	123,8	2,85	nessu	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
8	5	72	0	no	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
0000	63,0	123,8	-0,2	Winkle	infinita	infinita	-	-	-	infinita	-	-	-	-	-	-	-	SI
9	4	72	0	r	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
0001	63,0	123,8	2,85	nessu	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
0	4	72	0	no	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
0001	57,7	123,8	-0,2	Winkle	infinita	infinita	-	-	-	infinita	-	-	-	-	-	-	-	SI
1	9	72	0	r	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	NO

N	X	Y	Z	Vincolo Esterno							Cedimenti Impresi						Nodi Calc. Fond.
				Tipo	RSx	RSy	RSz	Rθ x	Rθ y	Rθ z	Sx	Sy	Sz	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]	
0001	57,7	123,9	2,85	nessuno	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
2	63,0	118,4	-0,2	Winkler	infinita	infinita	-	-	-	infinita	-	-	-	-	-	-	SI
0001	63,0	118,4	2,85	nessuno	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
4	57,7	118,9	-0,2	Winkler	infinita	infinita	-	-	-	infinita	-	-	-	-	-	-	SI
0001	57,7	118,9	2,85	nessuno	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
0001	52,4	121,8	3,56	nessuno	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
7	68,3	121,5	3,56	nessuno	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
0001	57,7	121,9	3,56	nessuno	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
9	63,0	121,4	3,56	nessuno	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
0002	52,0	118,8	-0,2	nessuno	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	SI
1	52,4	118,8	-0,2	nessuno	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	SI
0002	52,4	124,8	-0,2	nessuno	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	SI
3	52,0	123,8	-0,2	nessuno	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	SI
4	68,3	124,5	-0,2	nessuno	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	SI
0002	68,7	123,5	-0,2	nessuno	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	SI
6	68,7	118,5	-0,2	nessuno	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	SI
0002	68,3	118,5	-0,2	nessuno	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	SI
8																	

LEGENDA Nodi

- N** Numero identificativo del nodo.
X, Y, Z Coordinate del nodo rispetto al riferimento globale X, Y, Z.
Tipo Descrizione del tipo di vincolo esterno presente sul nodo.
RSx, RSy, RSz, Rθ x, Rθ y, Rθ 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.
Sx, Sy, Sz, θ x, θ y, 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.
Calc. Fond. Indica se questo nodo è incluso nel calcolo della fondazione.

TRAVI IN ELEVAZIONE

N	LLI	Sezione				Vincoli Interni		Stz	Note	Mtr	AA / C S	Nodo		Lun. Tot.	Quota LLI		Clc Fnd	Lmod. p
		NS	Tipo	Label	Rot	Iniz.	Fin.					Ini	Fin.		Iniz	Fin.		
		[m]			[°ssdc]										[m]	[m]		
Piano Terra																		
Travata: Trave1-2-3-4																		
Trave 1-2	5,01	001	!	30x30	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	-		001	PC	0004	0016	5,31	2,70	2,70	NO	-
Trave 2-3	4,95	001	!	30x30	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	-		001	PC	0000	0000	5,25	2,70	2,70	NO	-
Trave 3-4	5,01	001	!	30x30	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	-		001	PC	0016	0000	5,31	2,70	2,70	NO	-
Piano Terra																		
Travata: Trave5-6-7-8																		
Trave 5-6	5,01	001	!	30x30	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	-		001	PC	0002	0012	5,31	2,70	2,70	NO	-
Trave 6-7	4,95	001	!	30x30	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	-		001	PC	0012	0010	5,25	2,70	2,70	NO	-
Trave 7-8	5,01	001	!	30x30	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	-		001	PC	0010	0008	5,31	2,70	2,70	NO	-
Piano Terra																		
Travata: Trave1a-2a-3a-4a																		
Trave 1a-2a	5,31	002	!	30x40	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	-		001	PC	0017	0019	5,31	3,40	3,40	NO	-
Trave 2a-3a	5,25	002	!	30x40	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	-		001	PC	0019	0020	5,25	3,40	3,40	NO	-
Trave 3a-4a	5,31	002	!	30x40	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	-		001	PC	0020	0018	5,31	3,40	3,40	NO	-
Piano Terra																		
Travata: Trave1-1a-5																		
Trave 1-1a	2,49	002	!	30x40	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	-		001	PC	0004	0017	2,65	2,73	3,39	NO	-
Trave 1a-5	2,49	002	!	30x40	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	-		001	PC	0017	0002	2,65	3,39	2,73	NO	-
Piano Terra																		
Travata: Trave2-2a-6																		
Trave 2-2a	2,49	002	!	30x40	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	-		001	PC	0016	0019	2,65	2,73	3,39	NO	-
Trave 2a-6	2,49	002	!	30x40	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	-		001	PC	0016	0000	2,65	3,39	2,73	NO	-

N	LLI	Sezione			Vincoli Interni			Stz	Note	Mtr	AA / C S	Nodo		Lun. Tot.	Quota LLI		Clc Fnd	L _{mod, p}
		NS	Ti po	Label	Rot	Iniz.	Fin.					Ini z.	Fi n.		Iniz	Fin.		
Travi in elevazione																		
Travata: Trave3-3a-7																		
Trave 3-3a	2,49	002	!	30x40	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	-		001	PC	000	000	2,65	2,73	3,39	NO	-
Trave 3a-7	2,49	002	!	30x40	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	-		001	PC	000	000	2,65	3,39	2,73	NO	-
Travata: Trave4-4a-8																		
Trave 4-4a	2,49	002	!	30x40	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	-		001	PC	006	0018	2,65	2,73	3,39	NO	-
Trave 4a-8	2,49	002	!	30x40	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	-		001	PC	000	000	2,65	3,39	2,73	NO	-

LEGENDA Travi in elevazione

N	Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
LLI	Lunghezza libera d'Inflessione.
NS	Identificativo della sezione, nella relativa tabella.
Tipo	Identificativo del tipo di sezione.
Label	Identificativo della sezione, come indicato nelle carpenterie.
Rot	Angolo di rotazione della sezione.
Vincoli	Identificativo delle condizioni di vincolo agli estremi iniziale e finale della trave, 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. Il carattere " S " o " N " indica se il vincolo allo spostamento/rotazione è Presente o Assente.
Stz	Indica il 'Tipo Situazione' dell'elemento: [F] = l'elemento è 'di Fatto' (Esistente); [P] = l'elemento è 'di Progetto' (Nuovo).
Note	Note relative all'analisi sismica: [el. spingente] = elemento di tipo "spingente" - [el. mensola] = elemento a mensola - [el. > 20m] = elemento pressochè orizzontale con luce superiore a 20m.
Mtr	Identificativo del materiale costituente la sezione, nella relativa tabella.
AA/CS	Identificativo dell'aggressività dell'ambiente o della classe di servizio. Aggressività dell'ambiente: [PCA] = Poco aggressivo - [MDA] = Moderatamente aggressivo - [MLA] = Molto aggressivo Classe di servizio: [BSA] = Ambiente con umidità bassa - [MDA] = Ambiente con umidità media - [ALT] = Ambiente con umidità alta
Nodo	Identificativo del nodo agli estremi iniziale e finale, nella relativa tabella.
Lun. Tot.	Distanza tra il nodo iniziale e finale.
Quota 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	Indica se questo oggetto è incluso nel calcolo della fondazione.
L_{mod, p}	Livello di appartenenza dell'elemento secondario nel modello di calcolo a SOLI elementi principali; [-] = elemento principale.

TRAVI DI FONDAZIONE

N	LLI	Sezione			Vincoli Interni			Zoppa	Mtr	Terreno	Aggr. Amb.	Nodo Iniziale	Nodo Finale	Lung. Totale	Quota LLI	Calc. Fond.
		NS	Ti po	Label	Rot	Iniziali	Finali									
Travata: Trave3b-1-2-3-4-4b																
Trave 3b-1	0,25	003	!	80x30	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	001	PCA	0021	0003	0,40	-0,35	SI
Trave 1-2	5,01	003	!	80x30	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	001	PCA	0003	0015	5,31	-0,35	SI
Trave 2-3	4,95	003	!	80x30	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	001	PCA	0015	0013	5,25	-0,35	SI
Trave 3-4	5,01	003	!	80x30	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	001	PCA	0013	0005	5,31	-0,35	SI
Trave 4-4b	0,25	003	!	80x30	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	001	PCA	0005	0027	0,40	-0,35	SI
Travata: Trave5b-5-6-7-8-6b																
Trave 5b-5	0,25	003	!	80x30	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	001	PCA	0024	0001	0,40	-0,35	SI
Trave 5-6	5,01	003	!	80x30	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	001	PCA	0001	0011	5,31	-0,35	SI
Trave 6-7	4,95	003	!	80x30	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	001	PCA	0011	0009	5,25	-0,35	SI
Trave 7-8	5,01	003	!	80x30	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	001	PCA	0009	0007	5,31	-0,35	SI
Trave 8-6b	0,25	003	!	80x30	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	001	PCA	0007	0026	0,40	-0,35	SI
Travata: Trave1b-1-5-7b																
Trave 1b-1	0,25	003	!	80x30	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	001	PCA	0022	0003	0,40	-0,35	SI
Trave 1-5	4,80	003	!	80x30	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	001	PCA	0003	0001	5,10	-0,35	SI
Trave 5-7b	0,25	003	!	80x30	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	001	PCA	0001	0023	0,40	-0,35	SI
Travata: Trave2-6																
Trave 2-6	4,80	001	!	30x30	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	001	PCA	0015	0011	5,10	-0,35	SI
Travata: Trave3-7																
Trave 3-7	4,80	001	!	30x30	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	001	PCA	0013	0009	5,10	-0,35	SI
Travata: Trave2b-4-8-8b																
Trave 2b-4	0,25	003	!	80x30	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	001	PCA	0028	0005	0,40	-0,35	SI
Trave 4-8	4,80	003	!	80x30	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	001	PCA	0005	0007	5,10	-0,35	SI
Trave 8-8b	0,25	003	!	80x30	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	001	PCA	0007	0025	0,40	-0,35	SI

LEGENDA Travi di fondazione

N	Identificativo della trave.
LLI	Lunghezza libera d'Inflessione.
Sezione/NS	Identificativo della sezione, nella relativa tabella.
Sezione/Tipo	Identificativo del tipo di sezione: [R] = Rettangolare - [Rc] = Rettangolare Cava - [Ø] = Circolare - [Øc] = Circolare Cava - [P] = Poligonale - [Pc] = Poligonale Cava - [C] = "c" - [H] = "h" - [L] = "l" - [Γ] = "Γ" rovescia - [N] = "n" - [T] = "t" - [⊥] = "⊥" rovescia - [⊥] = "⊥" ruotata - [I] = doppia "t" - [U] = "u" - [Π] = "u" rovescia - [Z] = "z" - [Λ] = di colmo o a "V" rovescia - [G] = Generica..
Sezione/Label	Identificativo della sezione, come indicato nelle carpenterie.
Sezione/Rot	Angolo di rotazione della sezione.
Iniziali, Finali	Identificativo delle condizioni di vincolo agli estremi iniziale e finale della trave, 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. Il carattere " S " o " N " indica se il vincolo allo spostamento/rotazione è Presente o Assente.
Zoppa	[SI] Per la trave di fondazione "zoppa" non viene incrementata la superficie di contatto con il terreno, come di norma avviene in presenza di "magrone" aggettante.
Mtr	Identificativo del materiale costituente la sezione, nella relativa tabella.

N	LLI	Sezione			Vincoli Interni				Zopa	Mtr	Terreno	Aggr. Amb.	Nodo Iniziale	Nodo Finale	Travi di fondazione		
		NS	Tipo	Label	Rot	Iniziali	Finali	Lung. Totale							Quota LLI	Calc. Fond.	
	[m]				[°ssdc]										[m]	[m]	

Terreno Identificativo del terreno, nella relativa tabella.
Aggr. Amb. Identificativo dell'aggressività dell'ambiente: [PCA] = Poco aggressivo - [MDA] = Moderatamente aggressivo - [MLA] = Molto aggressivo.
Nodo Iniziale Identificativo del nodo iniziale, nella relativa tabella.
Nodo Finale Identificativo del nodo finale, nella relativa tabella.
Lung. Totale Distanza tra il nodo iniziale e finale.
Quota LLI Quota dell'estremo iniziale del tratto di trave libero d'inflettersi (Lunghezza Libera d'Inflexione), valutata rispetto al livello (piano) di appartenenza.
Calc. Fond. Indica se questo oggetto è incluso nel calcolo della fondazione.

PILASTRI E PILASTRI-PARETE

N	L	LLI	Sezione			Vincoli Interni		Pr t	Mtr	AA / C S	Nodo		Lun. Tot.	Quota LLI		Clc Fnd	L _{mod. p}	
			NS	Tipo	Label	Rot	Inf.				Sup.	Inf.		Sup.	Inf.			Sup.
		[m]				[°ssdc]						[m]	[m]	[m]				
001	01	2,72	001	!	30x30	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	-	001	PC A	0003	0004	3,05	-0,20	2,52	NO	-
002	01	2,72	001	!	30x30	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	-	001	PC A	0015	0016	3,05	-0,20	2,52	NO	-
003	01	2,72	001	!	30x30	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	-	001	PC A	0013	0014	3,05	-0,20	2,52	NO	-
004	01	2,72	001	!	30x30	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	-	001	PC A	0005	0006	3,05	-0,20	2,52	NO	-
005	01	2,72	001	!	30x30	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	-	001	PC A	0001	0002	3,05	-0,20	2,52	NO	-
006	01	2,72	001	!	30x30	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	-	001	PC A	0011	0012	3,05	-0,20	2,52	NO	-
007	01	2,72	001	!	30x30	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	-	001	PC A	0009	0010	3,05	-0,20	2,52	NO	-
008	01	2,72	001	!	30x30	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	-	001	PC A	0007	0008	3,05	-0,20	2,52	NO	-

LEGENDA Pilastri e pilastri-parete

N Numero identificativo della pilastrata. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della pilastrata al livello considerato.
L Identificativo del livello, nella relativa tabella.
LLI Lunghezza libera d'Inflexione.
NS Identificativo della sezione, nella relativa tabella.
Tipo Identificativo del tipo di sezione.
Label Identificativo della sezione, come riportato nelle carpenterie.
Rot Angolo di rotazione della sezione.
Vincoli Interni 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.
Pr t Nel caso di effettuazione dei calcoli secondo l'Ordinanza 3274/03 e s.m.i., indica se il pilastro è classificabile come "Parete": [S] = Pilastro-Parete - [N] = Pilastro.
Mtr Identificativo del materiale costituente la sezione, nella relativa tabella.
AA/CS Identificativo dell'aggressività dell'ambiente o della classe di servizio.
 Classe di servizio: [BSA] = Ambiente con umidità bassa - [MDA] = Ambiente con umidità media - [ALT] = Ambiente con umidità alta
Nodo Identificativo del nodo agli estremi inferiore e superiore, nella relativa tabella.
Lun. Tot. Distanza tra il nodo inferiore e superiore.
Quota LLI Quota agli estremi inferiore e superiore del tratto di pilastro libero d'inflettersi (Lunghezza Libera d'Inflexione), valutata rispetto al livello (piano) di appartenenza.
Clc Fnd Indica se questo pilastro è incluso nel calcolo della fondazione.
L_{mod. p} Livello di appartenenza dell'elemento secondario nel modello di calcolo a SOLI elementi principali; [-] = elemento principale.

SOLAI e BALCONI

N	Vertici del solaio	Superficie	Spessore	Tipologia	Base Travetto	Tra v. acc.	Base Pignatta	S.Ss	S.Si	Rompitratt a		Rigid o	I
										N	Larg.		
		[m ²]	[cm]		[cm]		[cm]	[cm]	[cm]		[cm]		
Piano Terra													
001	2a-6-5-1a	11,87	24	Solaio a travetti tralicciati	10	NO	40	4	-	0	0	SI	I
002	2a-2-3-3a	11,72	24	Solaio a travetti tralicciati	10	NO	40	4	-	0	0	SI	I
003	3a-7-6-2a	11,72	24	Solaio a travetti tralicciati	10	NO	40	4	-	0	0	SI	I
004	4a-8-7-3a	11,87	24	Solaio a travetti tralicciati	10	NO	40	4	-	0	0	SI	I
005	3a-3-4-4a	11,87	24	Solaio a travetti tralicciati	10	NO	40	4	-	0	0	SI	I
006	1a-1-2-2a	11,87	24	Solaio a travetti tralicciati	10	NO	40	4	-	0	0	SI	I

Fondazione
Piano Terra
Fondazione

LEGENDA Solai e Balconi

N Numero Identificativo del solaio o balcone.

N	Vertici del solaio	Superfici [m ²]	Spesso [cm]	Tipologia	Base Travetto [cm]	Tra v. acc.	Base Pignatta [cm]	S.Ss [cm]	S.Si [cm]	Solai e Balconi	
										Rompitratta N	Rompitratta Larg. [cm]
Base Travetto	Larghezza dell'Anima del travetto.										
Trav. acc.	[SI] Solaio realizzato con travetti accoppiati.										
Base Pignatta	Larghezza della Pignatta.										
S.Ss	Spessore della soletta superiore.										
S.Si	Spessore della soletta inferiore.										
Rompitratta/N	Numero di rompitratta.										
Rompitratta/Larg.	Larghezza rompitratta.										
Rigido	Calcolo eseguito ipotizzando il comportamento rigido del solaio nel proprio piano.										
I	[O]: Solaio orizzontale; [I]: Solaio inclinato.										

NODI - CALCOLO DEI SOLAI

Ns	X [m]	Y [m]	Z [m]	Vincolo Esterno						Cedimenti Impressi						
				Tipo	RSx [N/cm]	RSy [N/cm]	RSz [N/cm]	Rθ x [N-m/rad]	Rθ y [N-m/rad]	Rθ z [N-m/rad]	Sx [cm]	Sy [cm]	Sz [cm]	θ x [rad]	θ y [rad]	θ z [rad]
Sezione di calcolo Solaio Solai1.1																
00	52,4	122,6	3,18	Cerniera	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
1	8	9		Solaio												
00	57,7	122,6	3,18	Cerniera	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
1	9	9		Solaio												
Sezione di calcolo Solaio Solai1.2																
00	57,7	120,3	3,38	Cerniera	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
1	9	7		Solaio												
00	63,0	120,3	3,38	Cerniera	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
1	4	7		Solaio												

LEGENDA Nodi - Calcolo dei Solai

Ns	Numero identificativo del nodo per il calcolo dei solai.
X, Y, Z	Coordinate del nodo rispetto al riferimento globale X, Y, Z.
Tipo	Descrizione del tipo di vincolo esterno presente sul nodo.
RSx, RSy, RSz, Rθ x, Rθ y, Rθ 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.
Sx, Sy, Sz, θ x, θ y, 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.

SOLAI - SEZIONI DI CALCOLO

Campata	L [cm]	N sol	Mat	Modello Strutturale				Sezione							
				Nodo [i]	Nodo [f]	Vincoli [i]	Vincoli [f]	Tp	Label	B [cm]	H [cm]	S.An [cm]	FP [i] [cm]	FP [f] [cm]	
Piano Terra															
Travetto				Sezione di calcolo Solaio Solai1.1				Braccetti Rigidi: NO							
1-2	5,01	0001	001	0001	0002	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	4	Ts-50/10x24/4	50	24	10	10	10	
Piano Terra															
Travetto				Sezione di calcolo Solaio Solai1.2				Braccetti Rigidi: NO							
1-2	4,95	0001	001	0001	0002	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	4	Ts-50/10x24/4	50	24	10	15	15	

LEGENDA Solai - Sezioni di calcolo

L	Luce libera della campata.
N sol	Numero identificativo del solaio, nella relativa tabella.
Mat	Identificativo del materiale nella relativa tabella.
Nodo [i]	Numero identificativo del nodo iniziale della campata nella tabella "Solai - Nodi".
Nodo [f]	Numero identificativo del nodo finale della campata nella tabella "Solai - Nodi".
Vincoli [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 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..
Sezione/Tp	Identificativo del tipo di sezione.
Sezione/Label	Identificativo della sezione, come indicato nelle carpenterie.
Sezione/Ns	Numero identificativo della sezione, nella relativa tabella.
Sezione/S.an	Spessore Anima.
FP[i]	Larghezza della fascia piena all'estremo iniziale della campata
FP[f]	Larghezza della fascia piena all'estremo finale della campata.
Braccetti Rigidi	[SI]: Calcolo eseguito utilizzando i "Braccetti Rigidi".

CARICHI SUI NODI (per condizioni di carico non sismiche)

Carichi sui nodi (per condizioni di carico non sismiche)										
T. Carico	Carico	CC	φ	SR	Fx [N]	Fy [N]	Fz [N]	Mx [N-m]	My [N-m]	Mz [N-m]

LEGENDA Carichi sui nodi (per condizioni di carico non sismiche)

T.Carico	Descrizione del tipo di carico.
Carico	Descrizione del carico:
CC	Identificativo della condizione di carico, nella relativa tabella.
φ	Nel caso di effettuazione dei calcoli secondo l'Ordinanza 3274/03 e s.m.i., è il valore del coefficiente di riduzione delle masse sismiche.
SR	Identificativo del sistema di riferimento considerato: [G] = Sistema di riferimento Globale X, Y, Z - [L] = Sistema di riferimento Locale 1, 2, 3.
Fx, Fy, Fz	Componenti del vettore Forza riferita agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "SR".
Mx, My, Mz	Componenti del vettore Momento riferito agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "SR".

CARICHI SUI NODI IN FONDAZIONE (Fondazione)

Carico	CC	Carichi sui nodi in fondazione						
		Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	
		[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]	
Nodo 00001								
CR001	-	6.210	-10.914	62.462	7.111	5.108	292	
CR002	-	5.965	-14.226	64.949	11.467	4.633	290	
CR003	-	6.210	-10.914	62.462	7.111	5.108	292	
CR004	-	5.965	-14.226	64.949	11.467	4.633	290	
CR005	-	6.210	-10.914	62.462	7.111	5.108	292	
CR006	-	5.965	-14.226	64.949	11.467	4.633	290	
CR007	-	6.210	-10.914	62.462	7.111	5.108	292	
CR008	-	5.965	-14.226	64.949	11.467	4.633	290	
CR009	-	5.965	-14.226	64.949	11.467	4.633	290	
CR010	-	6.210	-10.914	62.462	7.111	5.108	292	
CR011	-	5.965	-14.226	64.949	11.467	4.633	290	
CR012	-	6.210	-10.914	62.462	7.111	5.108	292	
CR013	-	5.965	-14.226	64.949	11.467	4.633	290	
CR014	-	6.210	-10.914	62.462	7.111	5.108	292	
CR015	-	5.965	-14.226	64.949	11.467	4.633	290	
CR016	-	6.210	-10.914	62.462	7.111	5.108	292	
CR017	-	-3.173	-11.072	58.409	7.657	-9.217	490	
CR018	-	-3.418	-14.384	60.896	12.013	-9.692	488	
CR019	-	-3.173	-11.072	58.409	7.657	-9.217	490	
CR020	-	-3.418	-14.384	60.896	12.013	-9.692	488	
CR021	-	-3.173	-11.072	58.409	7.657	-9.217	490	
CR022	-	-3.418	-14.384	60.896	12.013	-9.692	488	
CR023	-	-3.173	-11.072	58.409	7.657	-9.217	490	
CR024	-	-3.418	-14.384	60.896	12.013	-9.692	488	
CR025	-	-3.418	-14.384	60.896	12.013	-9.692	488	
CR026	-	-3.173	-11.072	58.409	7.657	-9.217	490	
CR027	-	-3.418	-14.384	60.896	12.013	-9.692	488	
CR028	-	-3.173	-11.072	58.409	7.657	-9.217	490	
CR029	-	-3.418	-14.384	60.896	12.013	-9.692	488	
CR030	-	-3.173	-11.072	58.409	7.657	-9.217	490	
CR031	-	-3.418	-14.384	60.896	12.013	-9.692	488	
CR032	-	-3.173	-11.072	58.409	7.657	-9.217	490	
CR033	-	6.210	-10.914	62.462	7.111	5.108	292	
CR034	-	5.965	-14.226	64.949	11.467	4.633	290	
CR035	-	6.210	-10.914	62.462	7.111	5.108	292	
CR036	-	5.965	-14.226	64.949	11.467	4.633	290	
CR037	-	6.210	-10.914	62.462	7.111	5.108	292	
CR038	-	5.965	-14.226	64.949	11.467	4.633	290	
CR039	-	6.210	-10.914	62.462	7.111	5.108	292	
CR040	-	5.965	-14.226	64.949	11.467	4.633	290	
CR041	-	5.965	-14.226	64.949	11.467	4.633	290	
CR042	-	6.210	-10.914	62.462	7.111	5.108	292	
CR043	-	5.965	-14.226	64.949	11.467	4.633	290	
CR044	-	6.210	-10.914	62.462	7.111	5.108	292	
CR045	-	5.965	-14.226	64.949	11.467	4.633	290	
CR046	-	6.210	-10.914	62.462	7.111	5.108	292	
CR047	-	5.965	-14.226	64.949	11.467	4.633	290	
CR048	-	6.210	-10.914	62.462	7.111	5.108	292	
CR049	-	-3.173	-11.072	58.409	7.657	-9.217	490	
CR050	-	-3.418	-14.384	60.896	12.013	-9.692	488	
CR051	-	-3.173	-11.072	58.409	7.657	-9.217	490	
CR052	-	-3.418	-14.384	60.896	12.013	-9.692	488	
CR053	-	-3.173	-11.072	58.409	7.657	-9.217	490	
CR054	-	-3.418	-14.384	60.896	12.013	-9.692	488	
CR055	-	-3.173	-11.072	58.409	7.657	-9.217	490	
CR056	-	-3.418	-14.384	60.896	12.013	-9.692	488	
CR057	-	-3.418	-14.384	60.896	12.013	-9.692	488	
CR058	-	-3.173	-11.072	58.409	7.657	-9.217	490	
CR059	-	-3.418	-14.384	60.896	12.013	-9.692	488	
CR060	-	-3.173	-11.072	58.409	7.657	-9.217	490	
CR061	-	-3.418	-14.384	60.896	12.013	-9.692	488	
CR062	-	-3.173	-11.072	58.409	7.657	-9.217	490	
CR063	-	-3.418	-14.384	60.896	12.013	-9.692	488	
CR064	-	-3.173	-11.072	58.409	7.657	-9.217	490	
CR065	-	3.211	-7.106	58.142	2.221	649	363	
CR066	-	396	-7.153	56.926	2.384	-3.647	423	
CR067	-	3.211	-7.106	58.142	2.221	649	363	
CR068	-	396	-7.153	56.926	2.384	-3.647	423	
CR069	-	3.211	-7.106	58.142	2.221	649	363	
CR070	-	396	-7.153	56.926	2.384	-3.647	423	
CR071	-	3.211	-7.106	58.142	2.221	649	363	
CR072	-	396	-7.153	56.926	2.384	-3.647	423	
CR073	-	396	-7.153	56.926	2.384	-3.647	423	
CR074	-	3.211	-7.106	58.142	2.221	649	363	
CR075	-	396	-7.153	56.926	2.384	-3.647	423	
CR076	-	3.211	-7.106	58.142	2.221	649	363	
CR077	-	396	-7.153	56.926	2.384	-3.647	423	
CR078	-	3.211	-7.106	58.142	2.221	649	363	
CR079	-	396	-7.153	56.926	2.384	-3.647	423	
CR080	-	3.211	-7.106	58.142	2.221	649	363	
CR081	-	2.396	-18.145	66.432	16.740	-937	357	
CR082	-	-419	-18.192	65.216	16.903	-5.233	417	
CR083	-	2.396	-18.145	66.432	16.740	-937	357	

Carico	CC	Carichi sui nodi in fondazione					
		Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
		[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]
CR084	-	-419	-18.192	65.216	16.903	-5.233	417
CR085	-	2.396	-18.145	66.432	16.740	-937	357
CR086	-	-419	-18.192	65.216	16.903	-5.233	417
CR087	-	2.396	-18.145	66.432	16.740	-937	357
CR088	-	-419	-18.192	65.216	16.903	-5.233	417
CR089	-	-419	-18.192	65.216	16.903	-5.233	417
CR090	-	2.396	-18.145	66.432	16.740	-937	357
CR091	-	-419	-18.192	65.216	16.903	-5.233	417
CR092	-	2.396	-18.145	66.432	16.740	-937	357
CR093	-	-419	-18.192	65.216	16.903	-5.233	417
CR094	-	2.396	-18.145	66.432	16.740	-937	357
CR095	-	-419	-18.192	65.216	16.903	-5.233	417
CR096	-	2.396	-18.145	66.432	16.740	-937	357
CR097	-	3.211	-7.106	58.142	2.221	649	363
CR098	-	396	-7.153	56.926	2.384	-3.647	423
CR099	-	3.211	-7.106	58.142	2.221	649	363
CR100	-	396	-7.153	56.926	2.384	-3.647	423
CR101	-	3.211	-7.106	58.142	2.221	649	363
CR102	-	396	-7.153	56.926	2.384	-3.647	423
CR103	-	3.211	-7.106	58.142	2.221	649	363
CR104	-	396	-7.153	56.926	2.384	-3.647	423
CR105	-	396	-7.153	56.926	2.384	-3.647	423
CR106	-	3.211	-7.106	58.142	2.221	649	363
CR107	-	396	-7.153	56.926	2.384	-3.647	423
CR108	-	3.211	-7.106	58.142	2.221	649	363
CR109	-	396	-7.153	56.926	2.384	-3.647	423
CR110	-	3.211	-7.106	58.142	2.221	649	363
CR111	-	396	-7.153	56.926	2.384	-3.647	423
CR112	-	3.211	-7.106	58.142	2.221	649	363
CR113	-	2.396	-18.145	66.432	16.740	-937	357
CR114	-	-419	-18.192	65.216	16.903	-5.233	417
CR115	-	2.396	-18.145	66.432	16.740	-937	357
CR116	-	-419	-18.192	65.216	16.903	-5.233	417
CR117	-	2.396	-18.145	66.432	16.740	-937	357
CR118	-	-419	-18.192	65.216	16.903	-5.233	417
CR119	-	2.396	-18.145	66.432	16.740	-937	357
CR120	-	-419	-18.192	65.216	16.903	-5.233	417
CR121	-	-419	-18.192	65.216	16.903	-5.233	417
CR122	-	2.396	-18.145	66.432	16.740	-937	357
CR123	-	-419	-18.192	65.216	16.903	-5.233	417
CR124	-	2.396	-18.145	66.432	16.740	-937	357
CR125	-	-419	-18.192	65.216	16.903	-5.233	417
CR126	-	2.396	-18.145	66.432	16.740	-937	357
CR127	-	-419	-18.192	65.216	16.903	-5.233	417
CR128	-	2.396	-18.145	66.432	16.740	-937	357
Nodo 0003							
CR001	-	5.965	14.226	64.949	-11.467	4.633	-290
CR002	-	6.210	10.914	62.462	-7.111	5.108	-292
CR003	-	5.965	14.226	64.949	-11.467	4.633	-290
CR004	-	6.210	10.914	62.462	-7.111	5.108	-292
CR005	-	5.965	14.226	64.949	-11.467	4.633	-290
CR006	-	6.210	10.914	62.462	-7.111	5.108	-292
CR007	-	5.965	14.226	64.949	-11.467	4.633	-290
CR008	-	6.210	10.914	62.462	-7.111	5.108	-292
CR009	-	6.210	10.914	62.462	-7.111	5.108	-292
CR010	-	5.965	14.226	64.949	-11.467	4.633	-290
CR011	-	6.210	10.914	62.462	-7.111	5.108	-292
CR012	-	5.965	14.226	64.949	-11.467	4.633	-290
CR013	-	6.210	10.914	62.462	-7.111	5.108	-292
CR014	-	5.965	14.226	64.949	-11.467	4.633	-290
CR015	-	6.210	10.914	62.462	-7.111	5.108	-292
CR016	-	5.965	14.226	64.949	-11.467	4.633	-290
CR017	-	-3.418	14.384	60.896	-12.013	-9.692	-488
CR018	-	-3.173	11.072	58.409	-7.657	-9.217	-490
CR019	-	-3.418	14.384	60.896	-12.013	-9.692	-488
CR020	-	-3.173	11.072	58.409	-7.657	-9.217	-490
CR021	-	-3.418	14.384	60.896	-12.013	-9.692	-488
CR022	-	-3.173	11.072	58.409	-7.657	-9.217	-490
CR023	-	-3.418	14.384	60.896	-12.013	-9.692	-488
CR024	-	-3.173	11.072	58.409	-7.657	-9.217	-490
CR025	-	-3.173	11.072	58.409	-7.657	-9.217	-490
CR026	-	-3.418	14.384	60.896	-12.013	-9.692	-488
CR027	-	-3.173	11.072	58.409	-7.657	-9.217	-490
CR028	-	-3.418	14.384	60.896	-12.013	-9.692	-488
CR029	-	-3.173	11.072	58.409	-7.657	-9.217	-490
CR030	-	-3.418	14.384	60.896	-12.013	-9.692	-488
CR031	-	-3.173	11.072	58.409	-7.657	-9.217	-490
CR032	-	-3.418	14.384	60.896	-12.013	-9.692	-488
CR033	-	5.965	14.226	64.949	-11.467	4.633	-290
CR034	-	6.210	10.914	62.462	-7.111	5.108	-292
CR035	-	5.965	14.226	64.949	-11.467	4.633	-290
CR036	-	6.210	10.914	62.462	-7.111	5.108	-292
CR037	-	5.965	14.226	64.949	-11.467	4.633	-290
CR038	-	6.210	10.914	62.462	-7.111	5.108	-292
CR039	-	5.965	14.226	64.949	-11.467	4.633	-290

Carico	CC	Carichi sui nodi in fondazione					
		Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
		[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]
CR040	-	6.210	10.914	62.462	-7.111	5.108	-292
CR041	-	6.210	10.914	62.462	-7.111	5.108	-292
CR042	-	5.965	14.226	64.949	-11.467	4.633	-290
CR043	-	6.210	10.914	62.462	-7.111	5.108	-292
CR044	-	5.965	14.226	64.949	-11.467	4.633	-290
CR045	-	6.210	10.914	62.462	-7.111	5.108	-292
CR046	-	5.965	14.226	64.949	-11.467	4.633	-290
CR047	-	6.210	10.914	62.462	-7.111	5.108	-292
CR048	-	5.965	14.226	64.949	-11.467	4.633	-290
CR049	-	-3.418	14.384	60.896	-12.013	-9.692	-488
CR050	-	-3.173	11.072	58.409	-7.657	-9.217	-490
CR051	-	-3.418	14.384	60.896	-12.013	-9.692	-488
CR052	-	-3.173	11.072	58.409	-7.657	-9.217	-490
CR053	-	-3.418	14.384	60.896	-12.013	-9.692	-488
CR054	-	-3.173	11.072	58.409	-7.657	-9.217	-490
CR055	-	-3.418	14.384	60.896	-12.013	-9.692	-488
CR056	-	-3.173	11.072	58.409	-7.657	-9.217	-490
CR057	-	-3.173	11.072	58.409	-7.657	-9.217	-490
CR058	-	-3.418	14.384	60.896	-12.013	-9.692	-488
CR059	-	-3.173	11.072	58.409	-7.657	-9.217	-490
CR060	-	-3.418	14.384	60.896	-12.013	-9.692	-488
CR061	-	-3.173	11.072	58.409	-7.657	-9.217	-490
CR062	-	-3.418	14.384	60.896	-12.013	-9.692	-488
CR063	-	-3.173	11.072	58.409	-7.657	-9.217	-490
CR064	-	-3.418	14.384	60.896	-12.013	-9.692	-488
CR065	-	2.396	18.145	66.432	-16.740	-937	-357
CR066	-	-419	18.192	65.216	-16.903	-5.233	-417
CR067	-	2.396	18.145	66.432	-16.740	-937	-357
CR068	-	-419	18.192	65.216	-16.903	-5.233	-417
CR069	-	2.396	18.145	66.432	-16.740	-937	-357
CR070	-	-419	18.192	65.216	-16.903	-5.233	-417
CR071	-	2.396	18.145	66.432	-16.740	-937	-357
CR072	-	-419	18.192	65.216	-16.903	-5.233	-417
CR073	-	-419	18.192	65.216	-16.903	-5.233	-417
CR074	-	2.396	18.145	66.432	-16.740	-937	-357
CR075	-	-419	18.192	65.216	-16.903	-5.233	-417
CR076	-	2.396	18.145	66.432	-16.740	-937	-357
CR077	-	-419	18.192	65.216	-16.903	-5.233	-417
CR078	-	2.396	18.145	66.432	-16.740	-937	-357
CR079	-	-419	18.192	65.216	-16.903	-5.233	-417
CR080	-	2.396	18.145	66.432	-16.740	-937	-357
CR081	-	3.211	7.106	58.142	-2.221	649	-363
CR082	-	396	7.153	56.926	-2.384	-3.647	-423
CR083	-	3.211	7.106	58.142	-2.221	649	-363
CR084	-	396	7.153	56.926	-2.384	-3.647	-423
CR085	-	3.211	7.106	58.142	-2.221	649	-363
CR086	-	396	7.153	56.926	-2.384	-3.647	-423
CR087	-	3.211	7.106	58.142	-2.221	649	-363
CR088	-	396	7.153	56.926	-2.384	-3.647	-423
CR089	-	396	7.153	56.926	-2.384	-3.647	-423
CR090	-	3.211	7.106	58.142	-2.221	649	-363
CR091	-	396	7.153	56.926	-2.384	-3.647	-423
CR092	-	3.211	7.106	58.142	-2.221	649	-363
CR093	-	396	7.153	56.926	-2.384	-3.647	-423
CR094	-	3.211	7.106	58.142	-2.221	649	-363
CR095	-	396	7.153	56.926	-2.384	-3.647	-423
CR096	-	3.211	7.106	58.142	-2.221	649	-363
CR097	-	2.396	18.145	66.432	-16.740	-937	-357
CR098	-	-419	18.192	65.216	-16.903	-5.233	-417
CR099	-	2.396	18.145	66.432	-16.740	-937	-357
CR100	-	-419	18.192	65.216	-16.903	-5.233	-417
CR101	-	2.396	18.145	66.432	-16.740	-937	-357
CR102	-	-419	18.192	65.216	-16.903	-5.233	-417
CR103	-	2.396	18.145	66.432	-16.740	-937	-357
CR104	-	-419	18.192	65.216	-16.903	-5.233	-417
CR105	-	-419	18.192	65.216	-16.903	-5.233	-417
CR106	-	2.396	18.145	66.432	-16.740	-937	-357
CR107	-	-419	18.192	65.216	-16.903	-5.233	-417
CR108	-	2.396	18.145	66.432	-16.740	-937	-357
CR109	-	-419	18.192	65.216	-16.903	-5.233	-417
CR110	-	2.396	18.145	66.432	-16.740	-937	-357
CR111	-	-419	18.192	65.216	-16.903	-5.233	-417
CR112	-	2.396	18.145	66.432	-16.740	-937	-357
CR113	-	3.211	7.106	58.142	-2.221	649	-363
CR114	-	396	7.153	56.926	-2.384	-3.647	-423
CR115	-	3.211	7.106	58.142	-2.221	649	-363
CR116	-	396	7.153	56.926	-2.384	-3.647	-423
CR117	-	3.211	7.106	58.142	-2.221	649	-363
CR118	-	396	7.153	56.926	-2.384	-3.647	-423
CR119	-	3.211	7.106	58.142	-2.221	649	-363
CR120	-	396	7.153	56.926	-2.384	-3.647	-423
CR121	-	396	7.153	56.926	-2.384	-3.647	-423
CR122	-	3.211	7.106	58.142	-2.221	649	-363
CR123	-	396	7.153	56.926	-2.384	-3.647	-423
CR124	-	3.211	7.106	58.142	-2.221	649	-363

Carico	CC	Carichi sui nodi in fondazione					
		Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
		[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]
CR125	-	396	7.153	56.926	-2.384	-3.647	-423
CR126	-	3.211	7.106	58.142	-2.221	649	-363
CR127	-	396	7.153	56.926	-2.384	-3.647	-423
CR128	-	3.211	7.106	58.142	-2.221	649	-363
Nodo 00005							
CR001	-	3.418	14.384	60.896	-12.013	9.692	488
CR002	-	3.173	11.072	58.409	-7.657	9.217	490
CR003	-	3.418	14.384	60.896	-12.013	9.692	488
CR004	-	3.173	11.072	58.409	-7.657	9.217	490
CR005	-	3.418	14.384	60.896	-12.013	9.692	488
CR006	-	3.173	11.072	58.409	-7.657	9.217	490
CR007	-	3.418	14.384	60.896	-12.013	9.692	488
CR008	-	3.173	11.072	58.409	-7.657	9.217	490
CR009	-	3.173	11.072	58.409	-7.657	9.217	490
CR010	-	3.418	14.384	60.896	-12.013	9.692	488
CR011	-	3.173	11.072	58.409	-7.657	9.217	490
CR012	-	3.418	14.384	60.896	-12.013	9.692	488
CR013	-	3.173	11.072	58.409	-7.657	9.217	490
CR014	-	3.418	14.384	60.896	-12.013	9.692	488
CR015	-	3.173	11.072	58.409	-7.657	9.217	490
CR016	-	3.418	14.384	60.896	-12.013	9.692	488
CR017	-	-5.965	14.226	64.949	-11.467	-4.633	290
CR018	-	-6.210	10.914	62.462	-7.111	-5.108	292
CR019	-	-5.965	14.226	64.949	-11.467	-4.633	290
CR020	-	-6.210	10.914	62.462	-7.111	-5.108	292
CR021	-	-5.965	14.226	64.949	-11.467	-4.633	290
CR022	-	-6.210	10.914	62.462	-7.111	-5.108	292
CR023	-	-5.965	14.226	64.949	-11.467	-4.633	290
CR024	-	-6.210	10.914	62.462	-7.111	-5.108	292
CR025	-	-6.210	10.914	62.462	-7.111	-5.108	292
CR026	-	-5.965	14.226	64.949	-11.467	-4.633	290
CR027	-	-6.210	10.914	62.462	-7.111	-5.108	292
CR028	-	-5.965	14.226	64.949	-11.467	-4.633	290
CR029	-	-6.210	10.914	62.462	-7.111	-5.108	292
CR030	-	-5.965	14.226	64.949	-11.467	-4.633	290
CR031	-	-6.210	10.914	62.462	-7.111	-5.108	292
CR032	-	-5.965	14.226	64.949	-11.467	-4.633	290
CR033	-	3.418	14.384	60.896	-12.013	9.692	488
CR034	-	3.173	11.072	58.409	-7.657	9.217	490
CR035	-	3.418	14.384	60.896	-12.013	9.692	488
CR036	-	3.173	11.072	58.409	-7.657	9.217	490
CR037	-	3.418	14.384	60.896	-12.013	9.692	488
CR038	-	3.173	11.072	58.409	-7.657	9.217	490
CR039	-	3.418	14.384	60.896	-12.013	9.692	488
CR040	-	3.173	11.072	58.409	-7.657	9.217	490
CR041	-	3.173	11.072	58.409	-7.657	9.217	490
CR042	-	3.418	14.384	60.896	-12.013	9.692	488
CR043	-	3.173	11.072	58.409	-7.657	9.217	490
CR044	-	3.418	14.384	60.896	-12.013	9.692	488
CR045	-	3.173	11.072	58.409	-7.657	9.217	490
CR046	-	3.418	14.384	60.896	-12.013	9.692	488
CR047	-	3.173	11.072	58.409	-7.657	9.217	490
CR048	-	3.418	14.384	60.896	-12.013	9.692	488
CR049	-	-5.965	14.226	64.949	-11.467	-4.633	290
CR050	-	-6.210	10.914	62.462	-7.111	-5.108	292
CR051	-	-5.965	14.226	64.949	-11.467	-4.633	290
CR052	-	-6.210	10.914	62.462	-7.111	-5.108	292
CR053	-	-5.965	14.226	64.949	-11.467	-4.633	290
CR054	-	-6.210	10.914	62.462	-7.111	-5.108	292
CR055	-	-5.965	14.226	64.949	-11.467	-4.633	290
CR056	-	-6.210	10.914	62.462	-7.111	-5.108	292
CR057	-	-6.210	10.914	62.462	-7.111	-5.108	292
CR058	-	-5.965	14.226	64.949	-11.467	-4.633	290
CR059	-	-6.210	10.914	62.462	-7.111	-5.108	292
CR060	-	-5.965	14.226	64.949	-11.467	-4.633	290
CR061	-	-6.210	10.914	62.462	-7.111	-5.108	292
CR062	-	-5.965	14.226	64.949	-11.467	-4.633	290
CR063	-	-6.210	10.914	62.462	-7.111	-5.108	292
CR064	-	-5.965	14.226	64.949	-11.467	-4.633	290
CR065	-	419	18.192	65.216	-16.903	5.233	417
CR066	-	-2.396	18.145	66.432	-16.740	937	357
CR067	-	419	18.192	65.216	-16.903	5.233	417
CR068	-	-2.396	18.145	66.432	-16.740	937	357
CR069	-	419	18.192	65.216	-16.903	5.233	417
CR070	-	-2.396	18.145	66.432	-16.740	937	357
CR071	-	419	18.192	65.216	-16.903	5.233	417
CR072	-	-2.396	18.145	66.432	-16.740	937	357
CR073	-	-2.396	18.145	66.432	-16.740	937	357
CR074	-	419	18.192	65.216	-16.903	5.233	417
CR075	-	-2.396	18.145	66.432	-16.740	937	357
CR076	-	419	18.192	65.216	-16.903	5.233	417
CR077	-	-2.396	18.145	66.432	-16.740	937	357
CR078	-	419	18.192	65.216	-16.903	5.233	417
CR079	-	-2.396	18.145	66.432	-16.740	937	357
CR080	-	419	18.192	65.216	-16.903	5.233	417

Carico	CC	Carichi sui nodi in fondazione					
		Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
		[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]
CR081	-	-396	7.153	56.926	-2.384	3.647	423
CR082	-	-3.211	7.106	58.142	-2.221	-649	363
CR083	-	-396	7.153	56.926	-2.384	3.647	423
CR084	-	-3.211	7.106	58.142	-2.221	-649	363
CR085	-	-396	7.153	56.926	-2.384	3.647	423
CR086	-	-3.211	7.106	58.142	-2.221	-649	363
CR087	-	-396	7.153	56.926	-2.384	3.647	423
CR088	-	-3.211	7.106	58.142	-2.221	-649	363
CR089	-	-3.211	7.106	58.142	-2.221	-649	363
CR090	-	-396	7.153	56.926	-2.384	3.647	423
CR091	-	-3.211	7.106	58.142	-2.221	-649	363
CR092	-	-396	7.153	56.926	-2.384	3.647	423
CR093	-	-3.211	7.106	58.142	-2.221	-649	363
CR094	-	-396	7.153	56.926	-2.384	3.647	423
CR095	-	-3.211	7.106	58.142	-2.221	-649	363
CR096	-	-396	7.153	56.926	-2.384	3.647	423
CR097	-	419	18.192	65.216	-16.903	5.233	417
CR098	-	-2.396	18.145	66.432	-16.740	937	357
CR099	-	419	18.192	65.216	-16.903	5.233	417
CR100	-	-2.396	18.145	66.432	-16.740	937	357
CR101	-	419	18.192	65.216	-16.903	5.233	417
CR102	-	-2.396	18.145	66.432	-16.740	937	357
CR103	-	419	18.192	65.216	-16.903	5.233	417
CR104	-	-2.396	18.145	66.432	-16.740	937	357
CR105	-	-2.396	18.145	66.432	-16.740	937	357
CR106	-	419	18.192	65.216	-16.903	5.233	417
CR107	-	-2.396	18.145	66.432	-16.740	937	357
CR108	-	419	18.192	65.216	-16.903	5.233	417
CR109	-	-2.396	18.145	66.432	-16.740	937	357
CR110	-	419	18.192	65.216	-16.903	5.233	417
CR111	-	-2.396	18.145	66.432	-16.740	937	357
CR112	-	419	18.192	65.216	-16.903	5.233	417
CR113	-	-396	7.153	56.926	-2.384	3.647	423
CR114	-	-3.211	7.106	58.142	-2.221	-649	363
CR115	-	-396	7.153	56.926	-2.384	3.647	423
CR116	-	-3.211	7.106	58.142	-2.221	-649	363
CR117	-	-396	7.153	56.926	-2.384	3.647	423
CR118	-	-3.211	7.106	58.142	-2.221	-649	363
CR119	-	-396	7.153	56.926	-2.384	3.647	423
CR120	-	-3.211	7.106	58.142	-2.221	-649	363
CR121	-	-3.211	7.106	58.142	-2.221	-649	363
CR122	-	-396	7.153	56.926	-2.384	3.647	423
CR123	-	-3.211	7.106	58.142	-2.221	-649	363
CR124	-	-396	7.153	56.926	-2.384	3.647	423
CR125	-	-3.211	7.106	58.142	-2.221	-649	363
CR126	-	-396	7.153	56.926	-2.384	3.647	423
CR127	-	-3.211	7.106	58.142	-2.221	-649	363
CR128	-	-396	7.153	56.926	-2.384	3.647	423
Nodo 0007							
CR001	-	3.173	-11.072	58.409	7.657	9.217	-490
CR002	-	3.418	-14.384	60.896	12.013	9.692	-488
CR003	-	3.173	-11.072	58.409	7.657	9.217	-490
CR004	-	3.418	-14.384	60.896	12.013	9.692	-488
CR005	-	3.173	-11.072	58.409	7.657	9.217	-490
CR006	-	3.418	-14.384	60.896	12.013	9.692	-488
CR007	-	3.173	-11.072	58.409	7.657	9.217	-490
CR008	-	3.418	-14.384	60.896	12.013	9.692	-488
CR009	-	3.418	-14.384	60.896	12.013	9.692	-488
CR010	-	3.173	-11.072	58.409	7.657	9.217	-490
CR011	-	3.418	-14.384	60.896	12.013	9.692	-488
CR012	-	3.173	-11.072	58.409	7.657	9.217	-490
CR013	-	3.418	-14.384	60.896	12.013	9.692	-488
CR014	-	3.173	-11.072	58.409	7.657	9.217	-490
CR015	-	3.418	-14.384	60.896	12.013	9.692	-488
CR016	-	3.173	-11.072	58.409	7.657	9.217	-490
CR017	-	-6.210	-10.914	62.462	7.111	-5.108	-292
CR018	-	-5.965	-14.226	64.949	11.467	-4.633	-290
CR019	-	-6.210	-10.914	62.462	7.111	-5.108	-292
CR020	-	-5.965	-14.226	64.949	11.467	-4.633	-290
CR021	-	-6.210	-10.914	62.462	7.111	-5.108	-292
CR022	-	-5.965	-14.226	64.949	11.467	-4.633	-290
CR023	-	-6.210	-10.914	62.462	7.111	-5.108	-292
CR024	-	-5.965	-14.226	64.949	11.467	-4.633	-290
CR025	-	-5.965	-14.226	64.949	11.467	-4.633	-290
CR026	-	-6.210	-10.914	62.462	7.111	-5.108	-292
CR027	-	-5.965	-14.226	64.949	11.467	-4.633	-290
CR028	-	-6.210	-10.914	62.462	7.111	-5.108	-292
CR029	-	-5.965	-14.226	64.949	11.467	-4.633	-290
CR030	-	-6.210	-10.914	62.462	7.111	-5.108	-292
CR031	-	-5.965	-14.226	64.949	11.467	-4.633	-290
CR032	-	-6.210	-10.914	62.462	7.111	-5.108	-292
CR033	-	3.173	-11.072	58.409	7.657	9.217	-490
CR034	-	3.418	-14.384	60.896	12.013	9.692	-488
CR035	-	3.173	-11.072	58.409	7.657	9.217	-490
CR036	-	3.418	-14.384	60.896	12.013	9.692	-488

Carico	CC	Carichi sui nodi in fondazione					
		Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
		[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]
CR037	-	3.173	-11.072	58.409	7.657	9.217	-490
CR038	-	3.418	-14.384	60.896	12.013	9.692	-488
CR039	-	3.173	-11.072	58.409	7.657	9.217	-490
CR040	-	3.418	-14.384	60.896	12.013	9.692	-488
CR041	-	3.418	-14.384	60.896	12.013	9.692	-488
CR042	-	3.173	-11.072	58.409	7.657	9.217	-490
CR043	-	3.418	-14.384	60.896	12.013	9.692	-488
CR044	-	3.173	-11.072	58.409	7.657	9.217	-490
CR045	-	3.418	-14.384	60.896	12.013	9.692	-488
CR046	-	3.173	-11.072	58.409	7.657	9.217	-490
CR047	-	3.418	-14.384	60.896	12.013	9.692	-488
CR048	-	3.173	-11.072	58.409	7.657	9.217	-490
CR049	-	-6.210	-10.914	62.462	7.111	-5.108	-292
CR050	-	-5.965	-14.226	64.949	11.467	-4.633	-290
CR051	-	-6.210	-10.914	62.462	7.111	-5.108	-292
CR052	-	-5.965	-14.226	64.949	11.467	-4.633	-290
CR053	-	-6.210	-10.914	62.462	7.111	-5.108	-292
CR054	-	-5.965	-14.226	64.949	11.467	-4.633	-290
CR055	-	-6.210	-10.914	62.462	7.111	-5.108	-292
CR056	-	-5.965	-14.226	64.949	11.467	-4.633	-290
CR057	-	-5.965	-14.226	64.949	11.467	-4.633	-290
CR058	-	-6.210	-10.914	62.462	7.111	-5.108	-292
CR059	-	-5.965	-14.226	64.949	11.467	-4.633	-290
CR060	-	-6.210	-10.914	62.462	7.111	-5.108	-292
CR061	-	-5.965	-14.226	64.949	11.467	-4.633	-290
CR062	-	-6.210	-10.914	62.462	7.111	-5.108	-292
CR063	-	-5.965	-14.226	64.949	11.467	-4.633	-290
CR064	-	-6.210	-10.914	62.462	7.111	-5.108	-292
CR065	-	-396	-7.153	56.926	2.384	3.647	-423
CR066	-	-3.211	-7.106	58.142	2.221	-649	-363
CR067	-	-396	-7.153	56.926	2.384	3.647	-423
CR068	-	-3.211	-7.106	58.142	2.221	-649	-363
CR069	-	-396	-7.153	56.926	2.384	3.647	-423
CR070	-	-3.211	-7.106	58.142	2.221	-649	-363
CR071	-	-396	-7.153	56.926	2.384	3.647	-423
CR072	-	-3.211	-7.106	58.142	2.221	-649	-363
CR073	-	-3.211	-7.106	58.142	2.221	-649	-363
CR074	-	-396	-7.153	56.926	2.384	3.647	-423
CR075	-	-3.211	-7.106	58.142	2.221	-649	-363
CR076	-	-396	-7.153	56.926	2.384	3.647	-423
CR077	-	-3.211	-7.106	58.142	2.221	-649	-363
CR078	-	-396	-7.153	56.926	2.384	3.647	-423
CR079	-	-3.211	-7.106	58.142	2.221	-649	-363
CR080	-	-396	-7.153	56.926	2.384	3.647	-423
CR081	-	419	-18.192	65.216	16.903	5.233	-417
CR082	-	-2.396	-18.145	66.432	16.740	937	-357
CR083	-	419	-18.192	65.216	16.903	5.233	-417
CR084	-	-2.396	-18.145	66.432	16.740	937	-357
CR085	-	419	-18.192	65.216	16.903	5.233	-417
CR086	-	-2.396	-18.145	66.432	16.740	937	-357
CR087	-	419	-18.192	65.216	16.903	5.233	-417
CR088	-	-2.396	-18.145	66.432	16.740	937	-357
CR089	-	-2.396	-18.145	66.432	16.740	937	-357
CR090	-	419	-18.192	65.216	16.903	5.233	-417
CR091	-	-2.396	-18.145	66.432	16.740	937	-357
CR092	-	419	-18.192	65.216	16.903	5.233	-417
CR093	-	-2.396	-18.145	66.432	16.740	937	-357
CR094	-	419	-18.192	65.216	16.903	5.233	-417
CR095	-	-2.396	-18.145	66.432	16.740	937	-357
CR096	-	419	-18.192	65.216	16.903	5.233	-417
CR097	-	-396	-7.153	56.926	2.384	3.647	-423
CR098	-	-3.211	-7.106	58.142	2.221	-649	-363
CR099	-	-396	-7.153	56.926	2.384	3.647	-423
CR100	-	-3.211	-7.106	58.142	2.221	-649	-363
CR101	-	-396	-7.153	56.926	2.384	3.647	-423
CR102	-	-3.211	-7.106	58.142	2.221	-649	-363
CR103	-	-396	-7.153	56.926	2.384	3.647	-423
CR104	-	-3.211	-7.106	58.142	2.221	-649	-363
CR105	-	-3.211	-7.106	58.142	2.221	-649	-363
CR106	-	-396	-7.153	56.926	2.384	3.647	-423
CR107	-	-3.211	-7.106	58.142	2.221	-649	-363
CR108	-	-396	-7.153	56.926	2.384	3.647	-423
CR109	-	-3.211	-7.106	58.142	2.221	-649	-363
CR110	-	-396	-7.153	56.926	2.384	3.647	-423
CR111	-	-3.211	-7.106	58.142	2.221	-649	-363
CR112	-	-396	-7.153	56.926	2.384	3.647	-423
CR113	-	419	-18.192	65.216	16.903	5.233	-417
CR114	-	-2.396	-18.145	66.432	16.740	937	-357
CR115	-	419	-18.192	65.216	16.903	5.233	-417
CR116	-	-2.396	-18.145	66.432	16.740	937	-357
CR117	-	419	-18.192	65.216	16.903	5.233	-417
CR118	-	-2.396	-18.145	66.432	16.740	937	-357
CR119	-	419	-18.192	65.216	16.903	5.233	-417
CR120	-	-2.396	-18.145	66.432	16.740	937	-357
CR121	-	-2.396	-18.145	66.432	16.740	937	-357

Carico	CC	Carichi sui nodi in fondazione					
		Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
		[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]
CR122	-	419	-18.192	65.216	16.903	5.233	-417
CR123	-	-2.396	-18.145	66.432	16.740	937	-357
CR124	-	419	-18.192	65.216	16.903	5.233	-417
CR125	-	-2.396	-18.145	66.432	16.740	937	-357
CR126	-	419	-18.192	65.216	16.903	5.233	-417
CR127	-	-2.396	-18.145	66.432	16.740	937	-357
CR128	-	419	-18.192	65.216	16.903	5.233	-417
Nodo 00009							
CR001	-	6.973	-17.427	101.114	11.272	10.242	97
CR002	-	7.011	-20.636	103.460	15.203	10.298	101
CR003	-	6.973	-17.427	101.114	11.272	10.242	97
CR004	-	7.011	-20.636	103.460	15.203	10.298	101
CR005	-	6.973	-17.427	101.114	11.272	10.242	97
CR006	-	7.011	-20.636	103.460	15.203	10.298	101
CR007	-	6.973	-17.427	101.114	11.272	10.242	97
CR008	-	7.011	-20.636	103.460	15.203	10.298	101
CR009	-	7.011	-20.636	103.460	15.203	10.298	101
CR010	-	6.973	-17.427	101.114	11.272	10.242	97
CR011	-	7.011	-20.636	103.460	15.203	10.298	101
CR012	-	6.973	-17.427	101.114	11.272	10.242	97
CR013	-	7.011	-20.636	103.460	15.203	10.298	101
CR014	-	6.973	-17.427	101.114	11.272	10.242	97
CR015	-	7.011	-20.636	103.460	15.203	10.298	101
CR016	-	6.973	-17.427	101.114	11.272	10.242	97
CR017	-	-5.431	-17.698	101.850	11.491	-8.218	177
CR018	-	-5.393	-20.907	104.196	15.422	-8.162	181
CR019	-	-5.431	-17.698	101.850	11.491	-8.218	177
CR020	-	-5.393	-20.907	104.196	15.422	-8.162	181
CR021	-	-5.431	-17.698	101.850	11.491	-8.218	177
CR022	-	-5.393	-20.907	104.196	15.422	-8.162	181
CR023	-	-5.431	-17.698	101.850	11.491	-8.218	177
CR024	-	-5.393	-20.907	104.196	15.422	-8.162	181
CR025	-	-5.393	-20.907	104.196	15.422	-8.162	181
CR026	-	-5.431	-17.698	101.850	11.491	-8.218	177
CR027	-	-5.393	-20.907	104.196	15.422	-8.162	181
CR028	-	-5.431	-17.698	101.850	11.491	-8.218	177
CR029	-	-5.393	-20.907	104.196	15.422	-8.162	181
CR030	-	-5.431	-17.698	101.850	11.491	-8.218	177
CR031	-	-5.393	-20.907	104.196	15.422	-8.162	181
CR032	-	-5.431	-17.698	101.850	11.491	-8.218	177
CR033	-	6.973	-17.427	101.114	11.272	10.242	97
CR034	-	7.011	-20.636	103.460	15.203	10.298	101
CR035	-	6.973	-17.427	101.114	11.272	10.242	97
CR036	-	7.011	-20.636	103.460	15.203	10.298	101
CR037	-	6.973	-17.427	101.114	11.272	10.242	97
CR038	-	7.011	-20.636	103.460	15.203	10.298	101
CR039	-	6.973	-17.427	101.114	11.272	10.242	97
CR040	-	7.011	-20.636	103.460	15.203	10.298	101
CR041	-	7.011	-20.636	103.460	15.203	10.298	101
CR042	-	6.973	-17.427	101.114	11.272	10.242	97
CR043	-	7.011	-20.636	103.460	15.203	10.298	101
CR044	-	6.973	-17.427	101.114	11.272	10.242	97
CR045	-	7.011	-20.636	103.460	15.203	10.298	101
CR046	-	6.973	-17.427	101.114	11.272	10.242	97
CR047	-	7.011	-20.636	103.460	15.203	10.298	101
CR048	-	6.973	-17.427	101.114	11.272	10.242	97
CR049	-	-5.431	-17.698	101.850	11.491	-8.218	177
CR050	-	-5.393	-20.907	104.196	15.422	-8.162	181
CR051	-	-5.431	-17.698	101.850	11.491	-8.218	177
CR052	-	-5.393	-20.907	104.196	15.422	-8.162	181
CR053	-	-5.431	-17.698	101.850	11.491	-8.218	177
CR054	-	-5.393	-20.907	104.196	15.422	-8.162	181
CR055	-	-5.431	-17.698	101.850	11.491	-8.218	177
CR056	-	-5.393	-20.907	104.196	15.422	-8.162	181
CR057	-	-5.393	-20.907	104.196	15.422	-8.162	181
CR058	-	-5.431	-17.698	101.850	11.491	-8.218	177
CR059	-	-5.393	-20.907	104.196	15.422	-8.162	181
CR060	-	-5.431	-17.698	101.850	11.491	-8.218	177
CR061	-	-5.393	-20.907	104.196	15.422	-8.162	181
CR062	-	-5.431	-17.698	101.850	11.491	-8.218	177
CR063	-	-5.393	-20.907	104.196	15.422	-8.162	181
CR064	-	-5.431	-17.698	101.850	11.491	-8.218	177
CR065	-	2.587	-13.780	98.634	6.762	3.715	120
CR066	-	-1.133	-13.862	98.855	6.828	-1.822	144
CR067	-	2.587	-13.780	98.634	6.762	3.715	120
CR068	-	-1.133	-13.862	98.855	6.828	-1.822	144
CR069	-	2.587	-13.780	98.634	6.762	3.715	120
CR070	-	-1.133	-13.862	98.855	6.828	-1.822	144
CR071	-	2.587	-13.780	98.634	6.762	3.715	120
CR072	-	-1.133	-13.862	98.855	6.828	-1.822	144
CR073	-	-1.133	-13.862	98.855	6.828	-1.822	144
CR074	-	2.587	-13.780	98.634	6.762	3.715	120
CR075	-	-1.133	-13.862	98.855	6.828	-1.822	144
CR076	-	2.587	-13.780	98.634	6.762	3.715	120
CR077	-	-1.133	-13.862	98.855	6.828	-1.822	144

Carico	CC	Carichi sui nodi in fondazione					
		Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
		[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]
CR078	-	2.587	-13.780	98.634	6.762	3.715	120
CR079	-	-1.133	-13.862	98.855	6.828	-1.822	144
CR080	-	2.587	-13.780	98.634	6.762	3.715	120
CR081	-	2.713	-24.472	106.455	19.866	3.902	134
CR082	-	-1.007	-24.554	106.676	19.932	-1.635	158
CR083	-	2.713	-24.472	106.455	19.866	3.902	134
CR084	-	-1.007	-24.554	106.676	19.932	-1.635	158
CR085	-	2.713	-24.472	106.455	19.866	3.902	134
CR086	-	-1.007	-24.554	106.676	19.932	-1.635	158
CR087	-	2.713	-24.472	106.455	19.866	3.902	134
CR088	-	-1.007	-24.554	106.676	19.932	-1.635	158
CR089	-	-1.007	-24.554	106.676	19.932	-1.635	158
CR090	-	2.713	-24.472	106.455	19.866	3.902	134
CR091	-	-1.007	-24.554	106.676	19.932	-1.635	158
CR092	-	2.713	-24.472	106.455	19.866	3.902	134
CR093	-	-1.007	-24.554	106.676	19.932	-1.635	158
CR094	-	2.713	-24.472	106.455	19.866	3.902	134
CR095	-	-1.007	-24.554	106.676	19.932	-1.635	158
CR096	-	2.713	-24.472	106.455	19.866	3.902	134
CR097	-	2.587	-13.780	98.634	6.762	3.715	120
CR098	-	-1.133	-13.862	98.855	6.828	-1.822	144
CR099	-	2.587	-13.780	98.634	6.762	3.715	120
CR100	-	-1.133	-13.862	98.855	6.828	-1.822	144
CR101	-	2.587	-13.780	98.634	6.762	3.715	120
CR102	-	-1.133	-13.862	98.855	6.828	-1.822	144
CR103	-	2.587	-13.780	98.634	6.762	3.715	120
CR104	-	-1.133	-13.862	98.855	6.828	-1.822	144
CR105	-	-1.133	-13.862	98.855	6.828	-1.822	144
CR106	-	2.587	-13.780	98.634	6.762	3.715	120
CR107	-	-1.133	-13.862	98.855	6.828	-1.822	144
CR108	-	2.587	-13.780	98.634	6.762	3.715	120
CR109	-	-1.133	-13.862	98.855	6.828	-1.822	144
CR110	-	2.587	-13.780	98.634	6.762	3.715	120
CR111	-	-1.133	-13.862	98.855	6.828	-1.822	144
CR112	-	2.587	-13.780	98.634	6.762	3.715	120
CR113	-	2.713	-24.472	106.455	19.866	3.902	134
CR114	-	-1.007	-24.554	106.676	19.932	-1.635	158
CR115	-	2.713	-24.472	106.455	19.866	3.902	134
CR116	-	-1.007	-24.554	106.676	19.932	-1.635	158
CR117	-	2.713	-24.472	106.455	19.866	3.902	134
CR118	-	-1.007	-24.554	106.676	19.932	-1.635	158
CR119	-	2.713	-24.472	106.455	19.866	3.902	134
CR120	-	-1.007	-24.554	106.676	19.932	-1.635	158
CR121	-	-1.007	-24.554	106.676	19.932	-1.635	158
CR122	-	2.713	-24.472	106.455	19.866	3.902	134
CR123	-	-1.007	-24.554	106.676	19.932	-1.635	158
CR124	-	2.713	-24.472	106.455	19.866	3.902	134
CR125	-	-1.007	-24.554	106.676	19.932	-1.635	158
CR126	-	2.713	-24.472	106.455	19.866	3.902	134
CR127	-	-1.007	-24.554	106.676	19.932	-1.635	158
CR128	-	2.713	-24.472	106.455	19.866	3.902	134
Nodo 00011							
CR001	-	5.431	-17.698	101.850	11.491	8.218	-177
CR002	-	5.393	-20.907	104.196	15.422	8.162	-181
CR003	-	5.431	-17.698	101.850	11.491	8.218	-177
CR004	-	5.393	-20.907	104.196	15.422	8.162	-181
CR005	-	5.431	-17.698	101.850	11.491	8.218	-177
CR006	-	5.393	-20.907	104.196	15.422	8.162	-181
CR007	-	5.431	-17.698	101.850	11.491	8.218	-177
CR008	-	5.393	-20.907	104.196	15.422	8.162	-181
CR009	-	5.393	-20.907	104.196	15.422	8.162	-181
CR010	-	5.431	-17.698	101.850	11.491	8.218	-177
CR011	-	5.393	-20.907	104.196	15.422	8.162	-181
CR012	-	5.431	-17.698	101.850	11.491	8.218	-177
CR013	-	5.393	-20.907	104.196	15.422	8.162	-181
CR014	-	5.431	-17.698	101.850	11.491	8.218	-177
CR015	-	5.393	-20.907	104.196	15.422	8.162	-181
CR016	-	5.431	-17.698	101.850	11.491	8.218	-177
CR017	-	-6.973	-17.427	101.114	11.272	-10.242	-97
CR018	-	-7.011	-20.636	103.460	15.203	-10.298	-101
CR019	-	-6.973	-17.427	101.114	11.272	-10.242	-97
CR020	-	-7.011	-20.636	103.460	15.203	-10.298	-101
CR021	-	-6.973	-17.427	101.114	11.272	-10.242	-97
CR022	-	-7.011	-20.636	103.460	15.203	-10.298	-101
CR023	-	-6.973	-17.427	101.114	11.272	-10.242	-97
CR024	-	-7.011	-20.636	103.460	15.203	-10.298	-101
CR025	-	-7.011	-20.636	103.460	15.203	-10.298	-101
CR026	-	-6.973	-17.427	101.114	11.272	-10.242	-97
CR027	-	-7.011	-20.636	103.460	15.203	-10.298	-101
CR028	-	-6.973	-17.427	101.114	11.272	-10.242	-97
CR029	-	-7.011	-20.636	103.460	15.203	-10.298	-101
CR030	-	-6.973	-17.427	101.114	11.272	-10.242	-97
CR031	-	-7.011	-20.636	103.460	15.203	-10.298	-101
CR032	-	-6.973	-17.427	101.114	11.272	-10.242	-97
CR033	-	5.431	-17.698	101.850	11.491	8.218	-177

Carico	CC	Carichi sui nodi in fondazione					
		Fx [N]	Fy [N]	Fz [N]	Mx [N-m]	My [N-m]	Mz [N-m]
CR034	-	5.393	-20.907	104.196	15.422	8.162	-181
CR035	-	5.431	-17.698	101.850	11.491	8.218	-177
CR036	-	5.393	-20.907	104.196	15.422	8.162	-181
CR037	-	5.431	-17.698	101.850	11.491	8.218	-177
CR038	-	5.393	-20.907	104.196	15.422	8.162	-181
CR039	-	5.431	-17.698	101.850	11.491	8.218	-177
CR040	-	5.393	-20.907	104.196	15.422	8.162	-181
CR041	-	5.393	-20.907	104.196	15.422	8.162	-181
CR042	-	5.431	-17.698	101.850	11.491	8.218	-177
CR043	-	5.393	-20.907	104.196	15.422	8.162	-181
CR044	-	5.431	-17.698	101.850	11.491	8.218	-177
CR045	-	5.393	-20.907	104.196	15.422	8.162	-181
CR046	-	5.431	-17.698	101.850	11.491	8.218	-177
CR047	-	5.393	-20.907	104.196	15.422	8.162	-181
CR048	-	5.431	-17.698	101.850	11.491	8.218	-177
CR049	-	-6.973	-17.427	101.114	11.272	-10.242	-97
CR050	-	-7.011	-20.636	103.460	15.203	-10.298	-101
CR051	-	-6.973	-17.427	101.114	11.272	-10.242	-97
CR052	-	-7.011	-20.636	103.460	15.203	-10.298	-101
CR053	-	-6.973	-17.427	101.114	11.272	-10.242	-97
CR054	-	-7.011	-20.636	103.460	15.203	-10.298	-101
CR055	-	-6.973	-17.427	101.114	11.272	-10.242	-97
CR056	-	-7.011	-20.636	103.460	15.203	-10.298	-101
CR057	-	-7.011	-20.636	103.460	15.203	-10.298	-101
CR058	-	-6.973	-17.427	101.114	11.272	-10.242	-97
CR059	-	-7.011	-20.636	103.460	15.203	-10.298	-101
CR060	-	-6.973	-17.427	101.114	11.272	-10.242	-97
CR061	-	-7.011	-20.636	103.460	15.203	-10.298	-101
CR062	-	-6.973	-17.427	101.114	11.272	-10.242	-97
CR063	-	-7.011	-20.636	103.460	15.203	-10.298	-101
CR064	-	-6.973	-17.427	101.114	11.272	-10.242	-97
CR065	-	1.133	-13.862	98.855	6.828	1.822	-144
CR066	-	-2.587	-13.780	98.634	6.762	-3.715	-120
CR067	-	1.133	-13.862	98.855	6.828	1.822	-144
CR068	-	-2.587	-13.780	98.634	6.762	-3.715	-120
CR069	-	1.133	-13.862	98.855	6.828	1.822	-144
CR070	-	-2.587	-13.780	98.634	6.762	-3.715	-120
CR071	-	1.133	-13.862	98.855	6.828	1.822	-144
CR072	-	-2.587	-13.780	98.634	6.762	-3.715	-120
CR073	-	-2.587	-13.780	98.634	6.762	-3.715	-120
CR074	-	1.133	-13.862	98.855	6.828	1.822	-144
CR075	-	-2.587	-13.780	98.634	6.762	-3.715	-120
CR076	-	1.133	-13.862	98.855	6.828	1.822	-144
CR077	-	-2.587	-13.780	98.634	6.762	-3.715	-120
CR078	-	1.133	-13.862	98.855	6.828	1.822	-144
CR079	-	-2.587	-13.780	98.634	6.762	-3.715	-120
CR080	-	1.133	-13.862	98.855	6.828	1.822	-144
CR081	-	1.007	-24.554	106.676	19.932	1.635	-158
CR082	-	-2.713	-24.472	106.455	19.866	-3.902	-134
CR083	-	1.007	-24.554	106.676	19.932	1.635	-158
CR084	-	-2.713	-24.472	106.455	19.866	-3.902	-134
CR085	-	1.007	-24.554	106.676	19.932	1.635	-158
CR086	-	-2.713	-24.472	106.455	19.866	-3.902	-134
CR087	-	1.007	-24.554	106.676	19.932	1.635	-158
CR088	-	-2.713	-24.472	106.455	19.866	-3.902	-134
CR089	-	-2.713	-24.472	106.455	19.866	-3.902	-134
CR090	-	1.007	-24.554	106.676	19.932	1.635	-158
CR091	-	-2.713	-24.472	106.455	19.866	-3.902	-134
CR092	-	1.007	-24.554	106.676	19.932	1.635	-158
CR093	-	-2.713	-24.472	106.455	19.866	-3.902	-134
CR094	-	1.007	-24.554	106.676	19.932	1.635	-158
CR095	-	-2.713	-24.472	106.455	19.866	-3.902	-134
CR096	-	1.007	-24.554	106.676	19.932	1.635	-158
CR097	-	1.133	-13.862	98.855	6.828	1.822	-144
CR098	-	-2.587	-13.780	98.634	6.762	-3.715	-120
CR099	-	1.133	-13.862	98.855	6.828	1.822	-144
CR100	-	-2.587	-13.780	98.634	6.762	-3.715	-120
CR101	-	1.133	-13.862	98.855	6.828	1.822	-144
CR102	-	-2.587	-13.780	98.634	6.762	-3.715	-120
CR103	-	1.133	-13.862	98.855	6.828	1.822	-144
CR104	-	-2.587	-13.780	98.634	6.762	-3.715	-120
CR105	-	-2.587	-13.780	98.634	6.762	-3.715	-120
CR106	-	1.133	-13.862	98.855	6.828	1.822	-144
CR107	-	-2.587	-13.780	98.634	6.762	-3.715	-120
CR108	-	1.133	-13.862	98.855	6.828	1.822	-144
CR109	-	-2.587	-13.780	98.634	6.762	-3.715	-120
CR110	-	1.133	-13.862	98.855	6.828	1.822	-144
CR111	-	-2.587	-13.780	98.634	6.762	-3.715	-120
CR112	-	1.133	-13.862	98.855	6.828	1.822	-144
CR113	-	1.007	-24.554	106.676	19.932	1.635	-158
CR114	-	-2.713	-24.472	106.455	19.866	-3.902	-134
CR115	-	1.007	-24.554	106.676	19.932	1.635	-158
CR116	-	-2.713	-24.472	106.455	19.866	-3.902	-134
CR117	-	1.007	-24.554	106.676	19.932	1.635	-158
CR118	-	-2.713	-24.472	106.455	19.866	-3.902	-134

Carico	CC	Carichi sui nodi in fondazione					
		Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
		[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]
CR119	-	1.007	-24.554	106.676	19.932	1.635	-158
CR120	-	-2.713	-24.472	106.455	19.866	-3.902	-134
CR121	-	-2.713	-24.472	106.455	19.866	-3.902	-134
CR122	-	1.007	-24.554	106.676	19.932	1.635	-158
CR123	-	-2.713	-24.472	106.455	19.866	-3.902	-134
CR124	-	1.007	-24.554	106.676	19.932	1.635	-158
CR125	-	-2.713	-24.472	106.455	19.866	-3.902	-134
CR126	-	1.007	-24.554	106.676	19.932	1.635	-158
CR127	-	-2.713	-24.472	106.455	19.866	-3.902	-134
CR128	-	1.007	-24.554	106.676	19.932	1.635	-158
Nodo 00013							
CR001	-	7.011	20.636	103.460	-15.203	10.298	-101
CR002	-	6.973	17.427	101.114	-11.272	10.242	-97
CR003	-	7.011	20.636	103.460	-15.203	10.298	-101
CR004	-	6.973	17.427	101.114	-11.272	10.242	-97
CR005	-	7.011	20.636	103.460	-15.203	10.298	-101
CR006	-	6.973	17.427	101.114	-11.272	10.242	-97
CR007	-	7.011	20.636	103.460	-15.203	10.298	-101
CR008	-	6.973	17.427	101.114	-11.272	10.242	-97
CR009	-	6.973	17.427	101.114	-11.272	10.242	-97
CR010	-	7.011	20.636	103.460	-15.203	10.298	-101
CR011	-	6.973	17.427	101.114	-11.272	10.242	-97
CR012	-	7.011	20.636	103.460	-15.203	10.298	-101
CR013	-	6.973	17.427	101.114	-11.272	10.242	-97
CR014	-	7.011	20.636	103.460	-15.203	10.298	-101
CR015	-	6.973	17.427	101.114	-11.272	10.242	-97
CR016	-	7.011	20.636	103.460	-15.203	10.298	-101
CR017	-	-5.393	20.907	104.196	-15.422	-8.162	-181
CR018	-	-5.431	17.698	101.850	-11.491	-8.218	-177
CR019	-	-5.393	20.907	104.196	-15.422	-8.162	-181
CR020	-	-5.431	17.698	101.850	-11.491	-8.218	-177
CR021	-	-5.393	20.907	104.196	-15.422	-8.162	-181
CR022	-	-5.431	17.698	101.850	-11.491	-8.218	-177
CR023	-	-5.393	20.907	104.196	-15.422	-8.162	-181
CR024	-	-5.431	17.698	101.850	-11.491	-8.218	-177
CR025	-	-5.431	17.698	101.850	-11.491	-8.218	-177
CR026	-	-5.393	20.907	104.196	-15.422	-8.162	-181
CR027	-	-5.431	17.698	101.850	-11.491	-8.218	-177
CR028	-	-5.393	20.907	104.196	-15.422	-8.162	-181
CR029	-	-5.431	17.698	101.850	-11.491	-8.218	-177
CR030	-	-5.393	20.907	104.196	-15.422	-8.162	-181
CR031	-	-5.431	17.698	101.850	-11.491	-8.218	-177
CR032	-	-5.393	20.907	104.196	-15.422	-8.162	-181
CR033	-	7.011	20.636	103.460	-15.203	10.298	-101
CR034	-	6.973	17.427	101.114	-11.272	10.242	-97
CR035	-	7.011	20.636	103.460	-15.203	10.298	-101
CR036	-	6.973	17.427	101.114	-11.272	10.242	-97
CR037	-	7.011	20.636	103.460	-15.203	10.298	-101
CR038	-	6.973	17.427	101.114	-11.272	10.242	-97
CR039	-	7.011	20.636	103.460	-15.203	10.298	-101
CR040	-	6.973	17.427	101.114	-11.272	10.242	-97
CR041	-	6.973	17.427	101.114	-11.272	10.242	-97
CR042	-	7.011	20.636	103.460	-15.203	10.298	-101
CR043	-	6.973	17.427	101.114	-11.272	10.242	-97
CR044	-	7.011	20.636	103.460	-15.203	10.298	-101
CR045	-	6.973	17.427	101.114	-11.272	10.242	-97
CR046	-	7.011	20.636	103.460	-15.203	10.298	-101
CR047	-	6.973	17.427	101.114	-11.272	10.242	-97
CR048	-	7.011	20.636	103.460	-15.203	10.298	-101
CR049	-	-5.393	20.907	104.196	-15.422	-8.162	-181
CR050	-	-5.431	17.698	101.850	-11.491	-8.218	-177
CR051	-	-5.393	20.907	104.196	-15.422	-8.162	-181
CR052	-	-5.431	17.698	101.850	-11.491	-8.218	-177
CR053	-	-5.393	20.907	104.196	-15.422	-8.162	-181
CR054	-	-5.431	17.698	101.850	-11.491	-8.218	-177
CR055	-	-5.393	20.907	104.196	-15.422	-8.162	-181
CR056	-	-5.431	17.698	101.850	-11.491	-8.218	-177
CR057	-	-5.431	17.698	101.850	-11.491	-8.218	-177
CR058	-	-5.393	20.907	104.196	-15.422	-8.162	-181
CR059	-	-5.431	17.698	101.850	-11.491	-8.218	-177
CR060	-	-5.393	20.907	104.196	-15.422	-8.162	-181
CR061	-	-5.431	17.698	101.850	-11.491	-8.218	-177
CR062	-	-5.393	20.907	104.196	-15.422	-8.162	-181
CR063	-	-5.431	17.698	101.850	-11.491	-8.218	-177
CR064	-	-5.393	20.907	104.196	-15.422	-8.162	-181
CR065	-	2.713	24.472	106.455	-19.866	3.902	-134
CR066	-	-1.007	24.554	106.676	-19.932	-1.635	-158
CR067	-	2.713	24.472	106.455	-19.866	3.902	-134
CR068	-	-1.007	24.554	106.676	-19.932	-1.635	-158
CR069	-	2.713	24.472	106.455	-19.866	3.902	-134
CR070	-	-1.007	24.554	106.676	-19.932	-1.635	-158
CR071	-	2.713	24.472	106.455	-19.866	3.902	-134
CR072	-	-1.007	24.554	106.676	-19.932	-1.635	-158
CR073	-	-1.007	24.554	106.676	-19.932	-1.635	-158
CR074	-	2.713	24.472	106.455	-19.866	3.902	-134

Carico	CC	Carichi sui nodi in fondazione					
		Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
		[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]
CR075	-	-1.007	24.554	106.676	-19.932	-1.635	-158
CR076	-	2.713	24.472	106.455	-19.866	3.902	-134
CR077	-	-1.007	24.554	106.676	-19.932	-1.635	-158
CR078	-	2.713	24.472	106.455	-19.866	3.902	-134
CR079	-	-1.007	24.554	106.676	-19.932	-1.635	-158
CR080	-	2.713	24.472	106.455	-19.866	3.902	-134
CR081	-	2.587	13.780	98.634	-6.762	3.715	-120
CR082	-	-1.133	13.862	98.855	-6.828	-1.822	-144
CR083	-	2.587	13.780	98.634	-6.762	3.715	-120
CR084	-	-1.133	13.862	98.855	-6.828	-1.822	-144
CR085	-	2.587	13.780	98.634	-6.762	3.715	-120
CR086	-	-1.133	13.862	98.855	-6.828	-1.822	-144
CR087	-	2.587	13.780	98.634	-6.762	3.715	-120
CR088	-	-1.133	13.862	98.855	-6.828	-1.822	-144
CR089	-	-1.133	13.862	98.855	-6.828	-1.822	-144
CR090	-	2.587	13.780	98.634	-6.762	3.715	-120
CR091	-	-1.133	13.862	98.855	-6.828	-1.822	-144
CR092	-	2.587	13.780	98.634	-6.762	3.715	-120
CR093	-	-1.133	13.862	98.855	-6.828	-1.822	-144
CR094	-	2.587	13.780	98.634	-6.762	3.715	-120
CR095	-	-1.133	13.862	98.855	-6.828	-1.822	-144
CR096	-	2.587	13.780	98.634	-6.762	3.715	-120
CR097	-	2.713	24.472	106.455	-19.866	3.902	-134
CR098	-	-1.007	24.554	106.676	-19.932	-1.635	-158
CR099	-	2.713	24.472	106.455	-19.866	3.902	-134
CR100	-	-1.007	24.554	106.676	-19.932	-1.635	-158
CR101	-	2.713	24.472	106.455	-19.866	3.902	-134
CR102	-	-1.007	24.554	106.676	-19.932	-1.635	-158
CR103	-	2.713	24.472	106.455	-19.866	3.902	-134
CR104	-	-1.007	24.554	106.676	-19.932	-1.635	-158
CR105	-	-1.007	24.554	106.676	-19.932	-1.635	-158
CR106	-	2.713	24.472	106.455	-19.866	3.902	-134
CR107	-	-1.007	24.554	106.676	-19.932	-1.635	-158
CR108	-	2.713	24.472	106.455	-19.866	3.902	-134
CR109	-	-1.007	24.554	106.676	-19.932	-1.635	-158
CR110	-	2.713	24.472	106.455	-19.866	3.902	-134
CR111	-	-1.007	24.554	106.676	-19.932	-1.635	-158
CR112	-	2.713	24.472	106.455	-19.866	3.902	-134
CR113	-	2.587	13.780	98.634	-6.762	3.715	-120
CR114	-	-1.133	13.862	98.855	-6.828	-1.822	-144
CR115	-	2.587	13.780	98.634	-6.762	3.715	-120
CR116	-	-1.133	13.862	98.855	-6.828	-1.822	-144
CR117	-	2.587	13.780	98.634	-6.762	3.715	-120
CR118	-	-1.133	13.862	98.855	-6.828	-1.822	-144
CR119	-	2.587	13.780	98.634	-6.762	3.715	-120
CR120	-	-1.133	13.862	98.855	-6.828	-1.822	-144
CR121	-	-1.133	13.862	98.855	-6.828	-1.822	-144
CR122	-	2.587	13.780	98.634	-6.762	3.715	-120
CR123	-	-1.133	13.862	98.855	-6.828	-1.822	-144
CR124	-	2.587	13.780	98.634	-6.762	3.715	-120
CR125	-	-1.133	13.862	98.855	-6.828	-1.822	-144
CR126	-	2.587	13.780	98.634	-6.762	3.715	-120
CR127	-	-1.133	13.862	98.855	-6.828	-1.822	-144
CR128	-	2.587	13.780	98.634	-6.762	3.715	-120
Nodo 00015							
CR001	-	5.393	20.907	104.196	-15.422	8.162	181
CR002	-	5.431	17.698	101.850	-11.491	8.218	177
CR003	-	5.393	20.907	104.196	-15.422	8.162	181
CR004	-	5.431	17.698	101.850	-11.491	8.218	177
CR005	-	5.393	20.907	104.196	-15.422	8.162	181
CR006	-	5.431	17.698	101.850	-11.491	8.218	177
CR007	-	5.393	20.907	104.196	-15.422	8.162	181
CR008	-	5.431	17.698	101.850	-11.491	8.218	177
CR009	-	5.431	17.698	101.850	-11.491	8.218	177
CR010	-	5.393	20.907	104.196	-15.422	8.162	181
CR011	-	5.431	17.698	101.850	-11.491	8.218	177
CR012	-	5.393	20.907	104.196	-15.422	8.162	181
CR013	-	5.431	17.698	101.850	-11.491	8.218	177
CR014	-	5.393	20.907	104.196	-15.422	8.162	181
CR015	-	5.431	17.698	101.850	-11.491	8.218	177
CR016	-	5.393	20.907	104.196	-15.422	8.162	181
CR017	-	-7.011	20.636	103.460	-15.203	-10.298	101
CR018	-	-6.973	17.427	101.114	-11.272	-10.242	97
CR019	-	-7.011	20.636	103.460	-15.203	-10.298	101
CR020	-	-6.973	17.427	101.114	-11.272	-10.242	97
CR021	-	-7.011	20.636	103.460	-15.203	-10.298	101
CR022	-	-6.973	17.427	101.114	-11.272	-10.242	97
CR023	-	-7.011	20.636	103.460	-15.203	-10.298	101
CR024	-	-6.973	17.427	101.114	-11.272	-10.242	97
CR025	-	-6.973	17.427	101.114	-11.272	-10.242	97
CR026	-	-7.011	20.636	103.460	-15.203	-10.298	101
CR027	-	-6.973	17.427	101.114	-11.272	-10.242	97
CR028	-	-7.011	20.636	103.460	-15.203	-10.298	101
CR029	-	-6.973	17.427	101.114	-11.272	-10.242	97
CR030	-	-7.011	20.636	103.460	-15.203	-10.298	101

Carico	CC	Carichi sui nodi in fondazione					
		Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
		[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]
CR031	-	-6.973	17.427	101.114	-11.272	-10.242	97
CR032	-	-7.011	20.636	103.460	-15.203	-10.298	101
CR033	-	5.393	20.907	104.196	-15.422	8.162	181
CR034	-	5.431	17.698	101.850	-11.491	8.218	177
CR035	-	5.393	20.907	104.196	-15.422	8.162	181
CR036	-	5.431	17.698	101.850	-11.491	8.218	177
CR037	-	5.393	20.907	104.196	-15.422	8.162	181
CR038	-	5.431	17.698	101.850	-11.491	8.218	177
CR039	-	5.393	20.907	104.196	-15.422	8.162	181
CR040	-	5.431	17.698	101.850	-11.491	8.218	177
CR041	-	5.431	17.698	101.850	-11.491	8.218	177
CR042	-	5.393	20.907	104.196	-15.422	8.162	181
CR043	-	5.431	17.698	101.850	-11.491	8.218	177
CR044	-	5.393	20.907	104.196	-15.422	8.162	181
CR045	-	5.431	17.698	101.850	-11.491	8.218	177
CR046	-	5.393	20.907	104.196	-15.422	8.162	181
CR047	-	5.431	17.698	101.850	-11.491	8.218	177
CR048	-	5.393	20.907	104.196	-15.422	8.162	181
CR049	-	-7.011	20.636	103.460	-15.203	-10.298	101
CR050	-	-6.973	17.427	101.114	-11.272	-10.242	97
CR051	-	-7.011	20.636	103.460	-15.203	-10.298	101
CR052	-	-6.973	17.427	101.114	-11.272	-10.242	97
CR053	-	-7.011	20.636	103.460	-15.203	-10.298	101
CR054	-	-6.973	17.427	101.114	-11.272	-10.242	97
CR055	-	-7.011	20.636	103.460	-15.203	-10.298	101
CR056	-	-6.973	17.427	101.114	-11.272	-10.242	97
CR057	-	-6.973	17.427	101.114	-11.272	-10.242	97
CR058	-	-7.011	20.636	103.460	-15.203	-10.298	101
CR059	-	-6.973	17.427	101.114	-11.272	-10.242	97
CR060	-	-7.011	20.636	103.460	-15.203	-10.298	101
CR061	-	-6.973	17.427	101.114	-11.272	-10.242	97
CR062	-	-7.011	20.636	103.460	-15.203	-10.298	101
CR063	-	-6.973	17.427	101.114	-11.272	-10.242	97
CR064	-	-7.011	20.636	103.460	-15.203	-10.298	101
CR065	-	1.007	24.554	106.676	-19.932	1.635	158
CR066	-	-2.713	24.472	106.455	-19.866	-3.902	134
CR067	-	1.007	24.554	106.676	-19.932	1.635	158
CR068	-	-2.713	24.472	106.455	-19.866	-3.902	134
CR069	-	1.007	24.554	106.676	-19.932	1.635	158
CR070	-	-2.713	24.472	106.455	-19.866	-3.902	134
CR071	-	1.007	24.554	106.676	-19.932	1.635	158
CR072	-	-2.713	24.472	106.455	-19.866	-3.902	134
CR073	-	-2.713	24.472	106.455	-19.866	-3.902	134
CR074	-	1.007	24.554	106.676	-19.932	1.635	158
CR075	-	-2.713	24.472	106.455	-19.866	-3.902	134
CR076	-	1.007	24.554	106.676	-19.932	1.635	158
CR077	-	-2.713	24.472	106.455	-19.866	-3.902	134
CR078	-	1.007	24.554	106.676	-19.932	1.635	158
CR079	-	-2.713	24.472	106.455	-19.866	-3.902	134
CR080	-	1.007	24.554	106.676	-19.932	1.635	158
CR081	-	1.133	13.862	98.855	-6.828	1.822	144
CR082	-	-2.587	13.780	98.634	-6.762	-3.715	120
CR083	-	1.133	13.862	98.855	-6.828	1.822	144
CR084	-	-2.587	13.780	98.634	-6.762	-3.715	120
CR085	-	1.133	13.862	98.855	-6.828	1.822	144
CR086	-	-2.587	13.780	98.634	-6.762	-3.715	120
CR087	-	1.133	13.862	98.855	-6.828	1.822	144
CR088	-	-2.587	13.780	98.634	-6.762	-3.715	120
CR089	-	-2.587	13.780	98.634	-6.762	-3.715	120
CR090	-	1.133	13.862	98.855	-6.828	1.822	144
CR091	-	-2.587	13.780	98.634	-6.762	-3.715	120
CR092	-	1.133	13.862	98.855	-6.828	1.822	144
CR093	-	-2.587	13.780	98.634	-6.762	-3.715	120
CR094	-	1.133	13.862	98.855	-6.828	1.822	144
CR095	-	-2.587	13.780	98.634	-6.762	-3.715	120
CR096	-	1.133	13.862	98.855	-6.828	1.822	144
CR097	-	1.007	24.554	106.676	-19.932	1.635	158
CR098	-	-2.713	24.472	106.455	-19.866	-3.902	134
CR099	-	1.007	24.554	106.676	-19.932	1.635	158
CR100	-	-2.713	24.472	106.455	-19.866	-3.902	134
CR101	-	1.007	24.554	106.676	-19.932	1.635	158
CR102	-	-2.713	24.472	106.455	-19.866	-3.902	134
CR103	-	1.007	24.554	106.676	-19.932	1.635	158
CR104	-	-2.713	24.472	106.455	-19.866	-3.902	134
CR105	-	-2.713	24.472	106.455	-19.866	-3.902	134
CR106	-	1.007	24.554	106.676	-19.932	1.635	158
CR107	-	-2.713	24.472	106.455	-19.866	-3.902	134
CR108	-	1.007	24.554	106.676	-19.932	1.635	158
CR109	-	-2.713	24.472	106.455	-19.866	-3.902	134
CR110	-	1.007	24.554	106.676	-19.932	1.635	158
CR111	-	-2.713	24.472	106.455	-19.866	-3.902	134
CR112	-	1.007	24.554	106.676	-19.932	1.635	158
CR113	-	1.133	13.862	98.855	-6.828	1.822	144
CR114	-	-2.587	13.780	98.634	-6.762	-3.715	120
CR115	-	1.133	13.862	98.855	-6.828	1.822	144

Carichi sui nodi in fondazione

Carico	CC	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
		[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]

$0.3 * Sz_{CR118} = + \text{Carico Permanente} + (-Sy - ECy) - 0,3 * (Sx - ECx) + 0,3 * Sz_{CR119} = + \text{Carico Permanente} + (-Sy - ECy) + 0,3 * (Sx - ECx) - 0,3 * Sz_{CR120} = + \text{Carico Permanente} + (-Sy - ECy) - 0,3 * (Sx - ECx) - 0,3 * Sz_{CR121} = + \text{Carico Permanente} + (-Sy - ECy) + 0,3 * (-Sx + ECx) + 0,3 * Sz_{CR122} = + \text{Carico Permanente} + (-Sy - ECy) - 0,3 * (-Sx + ECx) + 0,3 * Sz_{CR123} = + \text{Carico Permanente} + (-Sy - ECy) + 0,3 * (-Sx + ECx) - 0,3 * Sz_{CR124} = + \text{Carico Permanente} + (-Sy - ECy) - 0,3 * (-Sx + ECx) - 0,3 * Sz_{CR125} = + \text{Carico Permanente} + (-Sy - ECy) + 0,3 * (-Sx - ECx) + 0,3 * Sz_{CR126} = + \text{Carico Permanente} + (-Sy - ECy) - 0,3 * (-Sx - ECx) + 0,3 * Sz_{CR127} = + \text{Carico Permanente} + (-Sy - ECy) + 0,3 * (-Sx - ECx) - 0,3 * Sz_{CR128} = + \text{Carico Permanente} + (-Sy - ECy) - 0,3 * (-Sx - ECx) - 0,3 * Sz$

Fx, Fy, Fz
Mx, My, Mz

Componenti del vettore Forza riferita agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "SR".
Componenti del vettore Momento riferito agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "SR".

CARICHI SULLE TRAVI

Carichi sulle travi

T.Cari co	Carico	CC	φ	SR	Dis[i]	Fx[i] / Qx[i]	Fy[i] / Qy[i]	Fz[i] / Qz[i]	Mx[i] / Mt[i]	My[i]	Mz[i]	Dis[f]	Qx[f]	Qy[f]	Qz[f]	Mt[f]
					[m]	[N] / [N/m]	[N] / [N/m]	[N] / [N/m]	[N-m] / [N-m/m]	[N-m] / [N-m/m]	[N-m] / [N-m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N-m/m]
Piano Terra			Travata: Trave1-2-3-4						Trave: Trave 1-2			Peso proprio			-2.250	
L	CR001	002	-	G	0,00	0	0	-210	0	-	-	0,00	0	0	-210	0
L	CR002	003	-	G	0,00	0	0	-75	0	-	-	0,00	0	0	-75	0
L	CR003	004	-	G	0,00	0	0	-72	0	-	-	0,00	0	0	-72	0
L	CR004	005	-	G	0,00	0	0	-1.800	0	-	-	0,00	0	0	-1.800	0
Piano Terra			Travata: Trave1-2-3-4						Trave: Trave 2-3			Peso proprio			-2.250	
L	CR001	002	-	G	0,00	0	0	-210	0	-	-	0,00	0	0	-210	0
L	CR002	003	-	G	0,00	0	0	-75	0	-	-	0,00	0	0	-75	0
L	CR003	004	-	G	0,00	0	0	-72	0	-	-	0,00	0	0	-72	0
L	CR004	005	-	G	0,00	0	0	-1.800	0	-	-	0,00	0	0	-1.800	0
Piano Terra			Travata: Trave1-2-3-4						Trave: Trave 3-4			Peso proprio			-2.250	
L	CR001	002	-	G	0,00	0	0	-210	0	-	-	0,00	0	0	-210	0
L	CR002	003	-	G	0,00	0	0	-75	0	-	-	0,00	0	0	-75	0
L	CR003	004	-	G	0,00	0	0	-72	0	-	-	0,00	0	0	-72	0
L	CR004	005	-	G	0,00	0	0	-1.800	0	-	-	0,00	0	0	-1.800	0
Piano Terra			Travata: Trave5-6-7-8						Trave: Trave 5-6			Peso proprio			-2.250	
L	CR001	002	-	G	0,00	0	0	-210	0	-	-	0,00	0	0	-210	0
L	CR002	003	-	G	0,00	0	0	-75	0	-	-	0,00	0	0	-75	0
L	CR003	004	-	G	0,00	0	0	-72	0	-	-	0,00	0	0	-72	0
L	CR004	005	-	G	0,00	0	0	-1.800	0	-	-	0,00	0	0	-1.800	0
Piano Terra			Travata: Trave5-6-7-8						Trave: Trave 6-7			Peso proprio			-2.250	
L	CR001	002	-	G	0,00	0	0	-210	0	-	-	0,00	0	0	-210	0
L	CR002	003	-	G	0,00	0	0	-75	0	-	-	0,00	0	0	-75	0
L	CR003	004	-	G	0,00	0	0	-72	0	-	-	0,00	0	0	-72	0
L	CR004	005	-	G	0,00	0	0	-1.800	0	-	-	0,00	0	0	-1.800	0
Piano Terra			Travata: Trave5-6-7-8						Trave: Trave 7-8			Peso proprio			-2.250	
L	CR001	002	-	G	0,00	0	0	-210	0	-	-	0,00	0	0	-210	0
L	CR002	003	-	G	0,00	0	0	-75	0	-	-	0,00	0	0	-75	0
L	CR003	004	-	G	0,00	0	0	-72	0	-	-	0,00	0	0	-72	0
L	CR004	005	-	G	0,00	0	0	-1.800	0	-	-	0,00	0	0	-1.800	0
Piano Terra			Travata: Trave1a-2a-3a-4a						Trave: Trave 1a-2a			Peso proprio			-3.000	
L	CR001	002	-	G	0,15	0	0	-210	0	-	-	0,15	0	0	-210	0
L	CR002	003	-	G	0,15	0	0	-75	0	-	-	0,15	0	0	-75	0
L	CR003	004	-	G	0,15	0	0	-72	0	-	-	0,15	0	0	-72	0
L	CR001	002	-	G	0,15	0	0	-210	0	-	-	0,15	0	0	-210	0
L	CR002	003	-	G	0,15	0	0	-75	0	-	-	0,15	0	0	-75	0
L	CR003	004	-	G	0,15	0	0	-72	0	-	-	0,15	0	0	-72	0
Piano Terra			Travata: Trave1a-2a-3a-4a						Trave: Trave 2a-3a			Peso proprio			-3.000	
L	CR001	002	-	G	0,15	0	0	-210	0	-	-	0,15	0	0	-210	0
L	CR002	003	-	G	0,15	0	0	-75	0	-	-	0,15	0	0	-75	0
L	CR003	004	-	G	0,15	0	0	-72	0	-	-	0,15	0	0	-72	0
L	CR001	002	-	G	0,15	0	0	-210	0	-	-	0,15	0	0	-210	0
L	CR002	003	-	G	0,15	0	0	-75	0	-	-	0,15	0	0	-75	0
L	CR003	004	-	G	0,15	0	0	-72	0	-	-	0,15	0	0	-72	0
Piano Terra			Travata: Trave1a-2a-3a-4a						Trave: Trave 3a-4a			Peso proprio			-3.000	
L	CR001	002	-	G	0,15	0	0	-210	0	-	-	0,15	0	0	-210	0
L	CR002	003	-	G	0,15	0	0	-75	0	-	-	0,15	0	0	-75	0
L	CR003	004	-	G	0,15	0	0	-72	0	-	-	0,15	0	0	-72	0
L	CR001	002	-	G	0,15	0	0	-210	0	-	-	0,15	0	0	-210	0
L	CR002	003	-	G	0,15	0	0	-75	0	-	-	0,15	0	0	-75	0
L	CR003	004	-	G	0,15	0	0	-72	0	-	-	0,15	0	0	-72	0
Piano Terra			Travata: Trave1-1a-5						Trave: Trave 1-1a			Peso proprio			-3.000	
L	CR005	001	-	G	0,03	0	0	-8.216	0	-	-	0,09	0	0	-8.216	0
L	CR001	002	-	G	0,03	0	0	-3.507	0	-	-	0,09	0	0	-3.507	0
L	CR002	003	-	G	0,03	0	0	-1.252	0	-	-	0,09	0	0	-1.252	0
L	CR003	004	-	G	0,03	0	0	-1.202	0	-	-	0,09	0	0	-1.202	0
L	CR001	002	-	G	0,03	0	0	-210	0	-	-	0,09	0	0	-210	0
L	CR002	003	-	G	0,03	0	0	-75	0	-	-	0,09	0	0	-75	0
L	CR003	004	-	G	0,03	0	0	-72	0	-	-	0,09	0	0	-72	0
L	CR004	005	-	G	0,00	0	0	-1.800	0	-	-	0,00	0	0	-1.800	0
Piano Terra			Travata: Trave1-1a-5						Trave: Trave 1a-5			Peso proprio			-3.000	
L	CR005	001	-	G	0,09	0	0	-8.216	0	-	-	0,03	0	0	-8.216	0
L	CR001	002	-	G	0,09	0	0	-3.507	0	-	-	0,03	0	0	-3.507	0
L	CR002	003	-	G	0,09	0	0	-1.252	0	-	-	0,03	0	0	-1.252	0
L	CR003	004	-	G	0,09	0	0	-1.202	0	-	-	0,03	0	0	-1.202	0
L	CR001	002	-	G	0,09	0	0	-210	0	-	-	0,03	0	0	-210	0
L	CR002	003	-	G	0,09	0	0	-75	0	-	-	0,03	0	0	-75	0
L	CR003	004	-	G	0,09	0	0	-72	0	-	-	0,03	0	0	-72	0

T.Cari co	Carico	CC	φ	SR	Dis[i]	Fx[i]	Fy[i]	Fz[i]	Mx[i] / Mt[i]	My[i]	Mz[i]	Dis[f]	Qx[f]	Qy[f]	Qz[f]	Mt[f]
						/	/	/								
					[m]	[N] / [N/m]	[N] / [N/m]	[N] / [N/m]	[N-m] / [N-m/m]	[N-m] / [N-m/m]	[N-m] / [N-m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N-m/m]
L	CR004	005	-	G	0,00	0	0	-1.800	0	-	-	0,00	0	0	-1.800	0
Piano Terra			Travata: Trave2-2a-6						Trave: Trave 2-2a			Peso proprio			-3.000	
L	CR005	001	-	G	0,03	0	0	-8.118	0	-	-	0,09	0	0	-8.118	0
L	CR001	002	-	G	0,03	0	0	-3.465	0	-	-	0,09	0	0	-3.465	0
L	CR002	003	-	G	0,03	0	0	-1.238	0	-	-	0,09	0	0	-1.238	0
L	CR003	004	-	G	0,03	0	0	-1.188	0	-	-	0,09	0	0	-1.188	0
L	CR001	002	-	G	0,03	0	0	-210	0	-	-	0,09	0	0	-210	0
L	CR002	003	-	G	0,03	0	0	-75	0	-	-	0,09	0	0	-75	0
L	CR003	004	-	G	0,03	0	0	-72	0	-	-	0,09	0	0	-72	0
L	CR005	001	-	G	0,03	0	0	-8.216	0	-	-	0,09	0	0	-8.216	0
L	CR001	002	-	G	0,03	0	0	-3.507	0	-	-	0,09	0	0	-3.507	0
L	CR002	003	-	G	0,03	0	0	-1.252	0	-	-	0,09	0	0	-1.252	0
L	CR003	004	-	G	0,03	0	0	-1.202	0	-	-	0,09	0	0	-1.202	0
L	CR001	002	-	G	0,03	0	0	-210	0	-	-	0,09	0	0	-210	0
L	CR002	003	-	G	0,03	0	0	-75	0	-	-	0,09	0	0	-75	0
L	CR003	004	-	G	0,03	0	0	-72	0	-	-	0,09	0	0	-72	0
Piano Terra			Travata: Trave2-2a-6						Trave: Trave 2a-6			Peso proprio			-3.000	
L	CR005	001	-	G	0,09	0	0	-8.216	0	-	-	0,03	0	0	-8.216	0
L	CR001	002	-	G	0,09	0	0	-3.507	0	-	-	0,03	0	0	-3.507	0
L	CR002	003	-	G	0,09	0	0	-1.252	0	-	-	0,03	0	0	-1.252	0
L	CR003	004	-	G	0,09	0	0	-1.202	0	-	-	0,03	0	0	-1.202	0
L	CR001	002	-	G	0,09	0	0	-210	0	-	-	0,03	0	0	-210	0
L	CR002	003	-	G	0,09	0	0	-75	0	-	-	0,03	0	0	-75	0
L	CR003	004	-	G	0,09	0	0	-72	0	-	-	0,03	0	0	-72	0
L	CR005	001	-	G	0,09	0	0	-8.118	0	-	-	0,03	0	0	-8.118	0
L	CR001	002	-	G	0,09	0	0	-3.465	0	-	-	0,03	0	0	-3.465	0
L	CR002	003	-	G	0,09	0	0	-1.238	0	-	-	0,03	0	0	-1.238	0
L	CR003	004	-	G	0,09	0	0	-1.188	0	-	-	0,03	0	0	-1.188	0
L	CR001	002	-	G	0,09	0	0	-210	0	-	-	0,03	0	0	-210	0
L	CR002	003	-	G	0,09	0	0	-75	0	-	-	0,03	0	0	-75	0
L	CR003	004	-	G	0,09	0	0	-72	0	-	-	0,03	0	0	-72	0
Piano Terra			Travata: Trave3-3a-7						Trave: Trave 3-3a			Peso proprio			-3.000	
L	CR005	001	-	G	0,03	0	0	-8.118	0	-	-	0,09	0	0	-8.118	0
L	CR001	002	-	G	0,03	0	0	-3.465	0	-	-	0,09	0	0	-3.465	0
L	CR002	003	-	G	0,03	0	0	-1.238	0	-	-	0,09	0	0	-1.238	0
L	CR003	004	-	G	0,03	0	0	-1.188	0	-	-	0,09	0	0	-1.188	0
L	CR001	002	-	G	0,03	0	0	-210	0	-	-	0,09	0	0	-210	0
L	CR002	003	-	G	0,03	0	0	-75	0	-	-	0,09	0	0	-75	0
L	CR003	004	-	G	0,03	0	0	-72	0	-	-	0,09	0	0	-72	0
L	CR005	001	-	G	0,03	0	0	-8.216	0	-	-	0,09	0	0	-8.216	0
L	CR001	002	-	G	0,03	0	0	-3.507	0	-	-	0,09	0	0	-3.507	0
L	CR002	003	-	G	0,03	0	0	-1.252	0	-	-	0,09	0	0	-1.252	0
L	CR003	004	-	G	0,03	0	0	-1.202	0	-	-	0,09	0	0	-1.202	0
L	CR001	002	-	G	0,03	0	0	-210	0	-	-	0,09	0	0	-210	0
L	CR002	003	-	G	0,03	0	0	-75	0	-	-	0,09	0	0	-75	0
L	CR003	004	-	G	0,03	0	0	-72	0	-	-	0,09	0	0	-72	0
Piano Terra			Travata: Trave3-3a-7						Trave: Trave 3a-7			Peso proprio			-3.000	
L	CR005	001	-	G	0,09	0	0	-8.118	0	-	-	0,03	0	0	-8.118	0
L	CR001	002	-	G	0,09	0	0	-3.465	0	-	-	0,03	0	0	-3.465	0
L	CR002	003	-	G	0,09	0	0	-1.238	0	-	-	0,03	0	0	-1.238	0
L	CR003	004	-	G	0,09	0	0	-1.188	0	-	-	0,03	0	0	-1.188	0
L	CR001	002	-	G	0,09	0	0	-210	0	-	-	0,03	0	0	-210	0
L	CR002	003	-	G	0,09	0	0	-75	0	-	-	0,03	0	0	-75	0
L	CR003	004	-	G	0,09	0	0	-72	0	-	-	0,03	0	0	-72	0
L	CR005	001	-	G	0,09	0	0	-8.216	0	-	-	0,03	0	0	-8.216	0
L	CR001	002	-	G	0,09	0	0	-3.507	0	-	-	0,03	0	0	-3.507	0
L	CR002	003	-	G	0,09	0	0	-1.252	0	-	-	0,03	0	0	-1.252	0
L	CR003	004	-	G	0,09	0	0	-1.202	0	-	-	0,03	0	0	-1.202	0
L	CR001	002	-	G	0,09	0	0	-210	0	-	-	0,03	0	0	-210	0
L	CR002	003	-	G	0,09	0	0	-75	0	-	-	0,03	0	0	-75	0
L	CR003	004	-	G	0,09	0	0	-72	0	-	-	0,03	0	0	-72	0
Piano Terra			Travata: Trave4-4a-8						Trave: Trave 4-4a			Peso proprio			-3.000	
L	CR005	001	-	G	0,03	0	0	-8.216	0	-	-	0,09	0	0	-8.216	0
L	CR001	002	-	G	0,03	0	0	-3.507	0	-	-	0,09	0	0	-3.507	0
L	CR002	003	-	G	0,03	0	0	-1.252	0	-	-	0,09	0	0	-1.252	0
L	CR003	004	-	G	0,03	0	0	-1.202	0	-	-	0,09	0	0	-1.202	0
L	CR001	002	-	G	0,03	0	0	-210	0	-	-	0,09	0	0	-210	0
L	CR002	003	-	G	0,03	0	0	-75	0	-	-	0,09	0	0	-75	0
L	CR003	004	-	G	0,03	0	0	-72	0	-	-	0,09	0	0	-72	0
L	CR004	005	-	G	0,00	0	0	-1.800	0	-	-	0,00	0	0	-1.800	0
Piano Terra			Travata: Trave4-4a-8						Trave: Trave 4a-8			Peso proprio			-3.000	
L	CR005	001	-	G	0,09	0	0	-8.216	0	-	-	0,03	0	0	-8.216	0
L	CR001	002	-	G	0,09	0	0	-3.507	0	-	-	0,03	0	0	-3.507	0
L	CR002	003	-	G	0,09	0	0	-1.252	0	-	-	0,03	0	0	-1.252	0
L	CR003	004	-	G	0,09	0	0	-1.202	0	-	-	0,03	0	0	-1.202	0
L	CR001	002	-	G	0,09	0	0	-210	0	-	-	0,03	0	0	-210	0
L	CR002	003	-	G	0,09	0	0	-75	0	-	-	0,03	0	0	-75	0
L	CR003	004	-	G	0,09	0	0	-72	0	-	-	0,03	0	0	-72	0
L	CR004	005	-	G	0,00	0	0	-1.800	0	-	-	0,00	0	0	-1.800	0
Fondazione			Travata: Trave3b-1-2-3-4-4b						Trave: Trave 3b-1			Peso proprio			-6.000	
Fondazione			Travata: Trave3b-1-2-3-4-4b						Trave: Trave 1-2			Peso proprio			-6.000	
L	CR006	001	-	G	0,00	0	0	-4.400	0	-	-	0,00	0	0	-4.400	0

Carichi sulle travi																
T.Cari co	Carico	CC	φ	SR	Dis[i]	Fx[i] / Qx[i]	Fy[i] / Qy[i]	Fz[i] / Qz[i]	Mx[i] / Mt[i]	My[i]	Mz[i]	Dis[f]	Qx[f]	Qy[f]	Qz[f]	Mt[f]
					[m]	[N] / [N/m]	[N] / [N/m]	[N] / [N/m]	[N-m] / [N-m/m]	[N-m] / [N-m/m]	[N-m] / [N-m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N-m/m]
L	CR006	002	-	G	0,00	0	0	-2.035	0	-	-	0,00	0	0	-2.035	0
Fondazione			Travata: Trave3b-1-2-3-4-4b						Trave: Trave 2-3			Peso proprio			-6.000	
L	CR006	001	-	G	0,00	0	0	-4.400	0	-	-	0,00	0	0	-4.400	0
L	CR006	002	-	G	0,00	0	0	-2.035	0	-	-	0,00	0	0	-2.035	0
Fondazione			Travata: Trave3b-1-2-3-4-4b						Trave: Trave 3-4			Peso proprio			-6.000	
L	CR006	001	-	G	0,00	0	0	-4.400	0	-	-	0,00	0	0	-4.400	0
L	CR006	002	-	G	0,00	0	0	-2.035	0	-	-	0,00	0	0	-2.035	0
Fondazione			Travata: Trave3b-1-2-3-4-4b						Trave: Trave 4-4b			Peso proprio			-6.000	
Fondazione			Travata: Trave5b-5-6-7-8-6b						Trave: Trave 5b-5			Peso proprio			-6.000	
Fondazione			Travata: Trave5b-5-6-7-8-6b						Trave: Trave 5-6			Peso proprio			-6.000	
L	CR006	001	-	G	0,00	0	0	-4.400	0	-	-	0,00	0	0	-4.400	0
L	CR006	002	-	G	0,00	0	0	-2.035	0	-	-	0,00	0	0	-2.035	0
Fondazione			Travata: Trave5b-5-6-7-8-6b						Trave: Trave 6-7			Peso proprio			-6.000	
L	CR006	001	-	G	0,00	0	0	-4.400	0	-	-	0,00	0	0	-4.400	0
L	CR006	002	-	G	0,00	0	0	-2.035	0	-	-	0,00	0	0	-2.035	0
Fondazione			Travata: Trave5b-5-6-7-8-6b						Trave: Trave 7-8			Peso proprio			-6.000	
L	CR006	001	-	G	0,00	0	0	-4.400	0	-	-	0,00	0	0	-4.400	0
L	CR006	002	-	G	0,00	0	0	-2.035	0	-	-	0,00	0	0	-2.035	0
Fondazione			Travata: Trave5b-5-6-7-8-6b						Trave: Trave 8-6b			Peso proprio			-6.000	
Fondazione			Travata: Trave1b-1-5-7b						Trave: Trave 1b-1			Peso proprio			-6.000	
Fondazione			Travata: Trave1b-1-5-7b						Trave: Trave 1-5			Peso proprio			-6.000	
L	CR006	001	-	G	0,00	0	0	-4.349	0	-	-	2,40	0	0	-5.416	0
L	CR006	002	-	G	0,00	0	0	-2.011	0	-	-	2,40	0	0	-2.505	0
L	CR006	001	-	G	2,40	0	0	-5.416	0	-	-	0,00	0	0	-4.349	0
L	CR006	002	-	G	2,40	0	0	-2.505	0	-	-	0,00	0	0	-2.011	0
Fondazione			Travata: Trave1b-1-5-7b						Trave: Trave 5-7b			Peso proprio			-6.000	
Fondazione			Travata: Trave2-6						Trave: Trave 2-6			Peso proprio			-2.250	
Fondazione			Travata: Trave3-7						Trave: Trave 3-7			Peso proprio			-2.250	
Fondazione			Travata: Trave2b-4-8-8b						Trave: Trave 2b-4			Peso proprio			-6.000	
Fondazione			Travata: Trave2b-4-8-8b						Trave: Trave 4-8			Peso proprio			-6.000	
L	CR006	001	-	G	0,00	0	0	-4.349	0	-	-	2,40	0	0	-5.416	0
L	CR006	002	-	G	0,00	0	0	-2.011	0	-	-	2,40	0	0	-2.505	0
L	CR006	001	-	G	2,40	0	0	-5.416	0	-	-	0,00	0	0	-4.349	0
L	CR006	002	-	G	2,40	0	0	-2.505	0	-	-	0,00	0	0	-2.011	0
Fondazione			Travata: Trave2b-4-8-8b						Trave: Trave 8-8b			Peso proprio			-6.000	

LEGENDA Carichi sulle travi

T.Carico

Descrizione del tipo di carico.

Carico

Descrizione del carico:

CR001= SOLAIO: LatCem H24 (sovraccarico permanente) CR002= SOLAIO: LatCem H24 (sovraccarico accidentale) CR003= SOLAIO: LatCem H24 (carico neve) CR004= Forza lineare CR005= SOLAIO: LatCem H24 CR006= TAMPONATURA: Muratura per Tamponatura 30cm

CC

Identificativo della condizione di carico, nella relativa tabella.

φ

Nel caso di effettuazione dei calcoli secondo l'Ordinanza 3274/03 e s.m.i., è il valore del coefficiente di riduzione delle masse sismiche.

SR

Identificativo del sistema di riferimento considerato: [G] = Sistema di riferimento Globale X, Y, Z - [L] = Sistema di riferimento Locale 1, 2, 3.

Dis[i]

Distanza del punto "i" dall'estremo inferiore del pilastro. Il punto "i", in relazione alla descrizione riportata nella colonna "T. Carico" ("Lineare" o "Concentrato"), indica rispettivamente il punto iniziale del tratto interessato dal carico distribuito o in cui è posizionato il carico concentrato.

Fx[i] / Qx[i],

Fy[i] / Qy[i],

Fz[i] / Qz[i],

Mx[i] / Mt[i]

Valore (nel punto "i") della forza concentrata/distribuita riferita agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "SR".

Se nella colonna "T.Carico" è riportato "Concentrato", è il valore del vettore momento concentrato collocato nel punto "i", riferito agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "SR". Se nella colonna "T.Carico" è riportato "Lineare", è il valore nel punto "i", del vettore momento (torcente) distribuito sempre riferito all'asse 1 (asse del pilastro) del sistema di riferimento locale 1, 2, 3, quale che sia il sistema di riferimento indicato nella colonna "SR".

My[i], Mz[i]

Valore (nel punto "i") del vettore momento concentrato riferito agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "SR".

Dis[f]

Distanza del punto "f" dall'estremo inferiore del pilastro. Il punto "f" indica il punto finale del tratto interessato dal carico distribuito.

Qx[f], Qy[f],

Qz[f]

Valore (nel punto "f") della forza distribuita riferita agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "SR".

Mt[f]

Se nella colonna "T.Carico" è riportato "Lineare", è il valore nel punto "f", del vettore momento (torcente) distribuito sempre riferito all'asse 1 (asse del pilastro) del sistema di riferimento locale 1, 2, 3, quale che sia il sistema di riferimento indicato nella colonna "SR".

ΔT1, ΔT2, ΔT3

Variazione di temperatura rispettivamente lungo gli assi 1, 2 o 3 del sistema Locale.

CARICHI SUI PILASTRI

Carichi sui pilastri																	
T.Cari co	Carico	CC	φ	SR	Dis[i]	Fx[i] / Qx[i]	Fy[i] / Qy[i]	Fz[i] / Qz[i]	Mx[i] / Mt[i]	My[i]	Mz[i]	Dis[f]	Qx[f]	Qy[f]	Qz[f]	Mt[f]	
					[m]	[N] / [N/m]	[N] / [N/m]	[N] / [N/m]	[N-m] / [N-m/m]	[N-m] / [N-m/m]	[N-m] / [N-m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N-m/m]	
Piano Terra				Pilastro 001								Peso proprio				-2.250	
C	CR001	001	-	G	2,72	0	0	-747	0	0	0	-	-	-	-	-	
C	CR001	001	-	G	0,00	0	0	-675	0	0	0	-	-	-	-	-	
Piano Terra				Pilastro 002								Peso proprio				-2.250	
C	CR001	001	-	G	0,00	0	0	-675	0	0	0	-	-	-	-	-	
C	CR001	001	-	G	2,72	0	0	-747	0	0	0	-	-	-	-	-	
Piano Terra				Pilastro 003								Peso proprio				-2.250	
C	CR001	001	-	G	2,72	0	0	-747	0	0	0	-	-	-	-	-	
C	CR001	001	-	G	0,00	0	0	-675	0	0	0	-	-	-	-	-	
Piano Terra				Pilastro 004								Peso proprio				-2.250	
C	CR001	001	-	G	2,72	0	0	-747	0	0	0	-	-	-	-	-	
C	CR001	001	-	G	0,00	0	0	-675	0	0	0	-	-	-	-	-	
Piano Terra				Pilastro 005								Peso proprio				-2.250	
C	CR001	001	-	G	2,72	0	0	-747	0	0	0	-	-	-	-	-	

Carichi sui pilastri																
T.Carico	Carico	CC	φ	SR	Dis[i]	Fx[i] / Qx[i]	Fy[i] / Qy[i]	Fz[i] / Qz[i]	Mx[i] / Mt[i]	My[i]	Mz[i]	Dis[f]	Qx[f]	Qy[f]	Qz[f]	Mt[f]
					[m]	[N] / [N/m]	[N] / [N/m]	[N] / [N/m]	[N-m] / [N-m/m]	[N-m] / [N-m/m]	[N-m] / [N-m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N-m/m]
C	CR001	001	-	G	0,00	0	0	-675	0	0	0	-	-	-	-	-
Piano Terra											Pilastro 006			Peso proprio		-2.250
C	CR001	001	-	G	2,72	0	0	-747	0	0	0	-	-	-	-	-
C	CR001	001	-	G	0,00	0	0	-675	0	0	0	-	-	-	-	-
Piano Terra											Pilastro 007			Peso proprio		-2.250
C	CR001	001	-	G	2,72	0	0	-747	0	0	0	-	-	-	-	-
C	CR001	001	-	G	0,00	0	0	-675	0	0	0	-	-	-	-	-
Piano Terra											Pilastro 008			Peso proprio		-2.250
C	CR001	001	-	G	2,72	0	0	-747	0	0	0	-	-	-	-	-
C	CR001	001	-	G	0,00	0	0	-675	0	0	0	-	-	-	-	-

LEGENDA Carichi sui pilastri

- T.Carico** Descrizione del tipo di carico.
Carico Descrizione del carico:
 CR001= PESO PROPRIO (concio)
CC Identificativo della condizione di carico, nella relativa tabella.
φ Nel caso di effettuazione dei calcoli secondo l'Ordinanza 3274/03 e s.m.i., è il valore del coefficiente di riduzione delle masse sismiche.
SR Identificativo del sistema di riferimento considerato: [G] = Sistema di riferimento Globale X, Y, Z - [L] = Sistema di riferimento Locale 1, 2, 3.
Dis[i] Distanza del punto "i" dall'estremo inferiore del pilastro. Il punto "i", in relazione alla descrizione riportata nella colonna "T. Carico" ("Lineare" o "Concentrato"), indica rispettivamente il punto iniziale del tratto interessato dal carico distribuito o in cui è posizionato il carico concentrato.
Fx[i] / Qx[i], Fy[i] / Qy[i], Fz[i] / Qz[i] Valore (nel punto "i") della forza concentrata/distribuita riferita agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "SR".
Mx[i] / Mt[i] Se nella colonna "T.Carico" è riportato "Concentrato", è il valore del vettore momento concentrato collocato nel punto "i", riferito agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "SR". Se nella colonna "T.Carico" è riportato "Lineare", è il valore nel punto "i", del vettore momento (torcente) distribuito sempre riferito all'asse 1 (asse del pilastro) del sistema di riferimento locale 1, 2, 3, quale che sia il sistema di riferimento indicato nella colonna "SR".
My[i], Mz[i] Valore (nel punto "i") del vettore momento concentrato riferito agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "SR".
Dis[f] Distanza del punto "f" dall'estremo inferiore del pilastro. Il punto "f" indica il punto finale del tratto interessato dal carico distribuito.
Qx[f], Qy[f], Qz[f] Valore (nel punto "f") della forza distribuita riferita agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "SR".
Mt[f] Se nella colonna "T.Carico" è riportato "Lineare", è il valore nel punto "f", del vettore momento (torcente) distribuito sempre riferito all'asse 1 (asse del pilastro) del sistema di riferimento locale 1, 2, 3, quale che sia il sistema di riferimento indicato nella colonna "SR".
ΔT1, ΔT2, ΔT3 Variazione di temperatura rispettivamente lungo gli assi 1, 2 o 3 del sistema Locale.

CARICHI SUI SOLAI

Carichi sui solai																
T.Carico	Carico	CC	Dis[i]	Fx[i] / Qx[i]	Fy[i] / Qy[i]	Fz[i] / Qz[i]	Mx[i]	My[i]	Mz[i]	Dis[f]	Qx[f]	Qy[f]	Qz[f]			
			[m]	[N] / [N/m]	[N] / [N/m]	[N] / [N/m]	[N-m]	[N-m] / [N-m/m]	[N-m] / [N-m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]			
Piano Terra											Solaio: Travetto 1-2			Peso proprio		-1.640
L	CR001	000	0,00	0	0	-1.640	0	0	0	-	0,00	0	0	-1.640		
L	CR002	000	0,00	0	0	-700	0	0	0	-	0,00	0	0	-700		
L	CR003	000	0,00	0	0	-250	0	0	0	-	0,00	0	0	-250		
L	CR004	000	0,00	0	0	-240	0	0	0	-	0,00	0	0	-240		
Piano Terra											Solaio: Travetto 1-2			Peso proprio		-1.640
L	CR001	000	0,00	0	0	-1.640	0	0	0	-	0,00	0	0	-1.640		
L	CR002	000	0,00	0	0	-700	0	0	0	-	0,00	0	0	-700		
L	CR003	000	0,00	0	0	-250	0	0	0	-	0,00	0	0	-250		
L	CR004	000	0,00	0	0	-240	0	0	0	-	0,00	0	0	-240		

LEGENDA Carichi sui solai

- T.Carico** Descrizione del tipo di carico.
Carico Descrizione del carico:
 CR001= SOLAIO (Sezione di calcolo): LatCem H24 CR002= SOLAIO (Sezione di calcolo): LatCem H24 (sovraccarico permanente) CR003= SOLAIO (Sezione di calcolo): LatCem H24 (sovraccarico accidentale) CR004= SOLAIO (Sezione di calcolo): LatCem H24 (carico neve)
CC Identificativo della condizione di carico, nella relativa tabella.
Dis[i] Distanza del punto "i" dall'estremo inferiore del pilastro. Il punto "i", in relazione alla descrizione riportata nella colonna "T. Carico" ("Lineare" o "Concentrato"), indica rispettivamente il punto iniziale del tratto interessato dal carico distribuito o in cui è posizionato il carico concentrato.
Fx[i] / Qx[i], Fy[i] / Qy[i], Fz[i] / Qz[i] Valore (nel punto "i") della forza concentrata/distribuita riferita agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "SR".
Mx[i] Se nella colonna "T.Carico" è riportato "Concentrato", è il valore del vettore momento concentrato collocato nel punto "i", riferito agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "SR". Se nella colonna "T.Carico" è riportato "Lineare", è il valore nel punto "i", del vettore momento (torcente) distribuito sempre riferito all'asse 1 (asse del pilastro) del sistema di riferimento locale 1, 2, 3, quale che sia il sistema di riferimento indicato nella colonna "SR".
My[i], Mz[i] Valore (nel punto "i") del vettore momento concentrato riferito agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "SR".
Dis[f] Distanza del punto "f" dall'estremo inferiore del pilastro. Il punto "f" indica il punto finale del tratto interessato dal carico distribuito.
Qx[f], Qy[f], Qz[f] Valore (nel punto "f") della forza distribuita riferita agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "SR".

NODI - SPOSTAMENTI PER CONDIZIONI DI CARICO NON SISMICHE

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche								
Nodo	CC	Sx	Sy	Sz	θ x	θ y	θ z	σ t
		[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]	[N/mm ²]
00001	001	0,0000	0,0000	-0,0766	-2,0909 E-04	-1,7105 E-04	0 E+00	0,02
	002	0,0000	0,0000	-0,0162	-5,2902 E-05	-3,6647 E-05	0 E+00	0,00
	003	0,0000	0,0000	-0,0039	-2,014 E-05	-1,4388 E-05	0 E+00	0,00
	004	0,0000	0,0000	-0,0037	-1,9336 E-05	-1,3813 E-05	0 E+00	0,00
	005	0,0000	0,0000	-0,0091	-3,2671 E-05	-3,9577 E-05	0 E+00	0,00
00002	001	0,0022	0,0197	-0,0804	4,8006 E-04	1,7923 E-04	-4,8162 E-05	-

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche								
Nodo	CC	Sx	Sy	Sz	θ x	θ y	θ z	σ t
		[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]	[N/mm ²]
	002	0,0003	0,0057	-0,0172	1,4174 E-04	3,0119 E-05	-7,4531 E-06	-
	003	0,0001	0,0020	-0,0042	5,0902 E-05	1,1178 E-05	-2,7507 E-06	-
	004	0,0001	0,0020	-0,0040	4,8871 E-05	1,073 E-05	-2,6404 E-06	-
	005	0,0013	0,0024	-0,0099	6,0608 E-05	7,9762 E-05	-1,5418 E-05	-
00003	001	0,0000	0,0000	-0,0766	2,0909 E-04	-1,7105 E-04	0 E+00	0,02
	002	0,0000	0,0000	-0,0162	5,2902 E-05	-3,6647 E-05	0 E+00	0,00
	003	0,0000	0,0000	-0,0039	2,014 E-05	-1,4388 E-05	0 E+00	0,00
	004	0,0000	0,0000	-0,0037	1,9336 E-05	-1,3813 E-05	0 E+00	0,00
	005	0,0000	0,0000	-0,0091	3,2671 E-05	-3,9577 E-05	0 E+00	0,00
00004	001	0,0022	-0,0197	-0,0804	-4,8006 E-04	1,7923 E-04	4,8162 E-05	-
	002	0,0003	-0,0057	-0,0172	-1,4174 E-04	3,0119 E-05	7,4531 E-06	-
	003	0,0001	-0,0020	-0,0042	-5,0902 E-05	1,1178 E-05	2,7507 E-06	-
	004	0,0001	-0,0020	-0,0040	-4,8871 E-05	1,073 E-05	2,6404 E-06	-
	005	0,0013	-0,0024	-0,0099	-6,0608 E-05	7,9762 E-05	1,5418 E-05	-
00005	001	0,0000	0,0000	-0,0766	2,0909 E-04	1,7105 E-04	0 E+00	0,02
	002	0,0000	0,0000	-0,0162	5,2902 E-05	3,6647 E-05	0 E+00	0,00
	003	0,0000	0,0000	-0,0039	2,014 E-05	1,4388 E-05	0 E+00	0,00
	004	0,0000	0,0000	-0,0037	1,9336 E-05	1,3813 E-05	0 E+00	0,00
	005	0,0000	0,0000	-0,0091	3,2671 E-05	3,9577 E-05	0 E+00	0,00
00006	001	-0,0022	-0,0197	-0,0804	-4,8006 E-04	-1,7923 E-04	-4,8162 E-05	-
	002	-0,0003	-0,0057	-0,0172	-1,4174 E-04	-3,0119 E-05	-7,4531 E-06	-
	003	-0,0001	-0,0020	-0,0042	-5,0902 E-05	-1,1178 E-05	-2,7507 E-06	-
	004	-0,0001	-0,0020	-0,0040	-4,8871 E-05	-1,073 E-05	-2,6404 E-06	-
	005	-0,0013	-0,0024	-0,0099	-6,0608 E-05	-7,9762 E-05	-1,5418 E-05	-
00007	001	0,0000	0,0000	-0,0766	-2,0909 E-04	1,7105 E-04	0 E+00	0,02
	002	0,0000	0,0000	-0,0162	-5,2902 E-05	3,6647 E-05	0 E+00	0,00
	003	0,0000	0,0000	-0,0039	-2,014 E-05	1,4388 E-05	0 E+00	0,00
	004	0,0000	0,0000	-0,0037	-1,9336 E-05	1,3813 E-05	0 E+00	0,00
	005	0,0000	0,0000	-0,0091	-3,2671 E-05	3,9577 E-05	0 E+00	0,00
00008	001	-0,0022	0,0197	-0,0804	4,8006 E-04	-1,7923 E-04	4,8162 E-05	-
	002	-0,0003	0,0057	-0,0172	1,4174 E-04	-3,0119 E-05	7,4531 E-06	-
	003	-0,0001	0,0020	-0,0042	5,0902 E-05	-1,1178 E-05	2,7507 E-06	-
	004	-0,0001	0,0020	-0,0040	4,8871 E-05	-1,073 E-05	2,6404 E-06	-
	005	-0,0013	0,0024	-0,0099	6,0608 E-05	-7,9762 E-05	1,5418 E-05	-
00009	001	0,0000	0,0000	-0,0853	-3,9599 E-04	1,4701 E-05	0 E+00	0,03
	002	0,0000	0,0000	-0,0205	-1,1836 E-04	3,4623 E-06	0 E+00	0,01
	003	0,0000	0,0000	-0,0055	-3,8226 E-05	1,3564 E-06	0 E+00	0,00
	004	0,0000	0,0000	-0,0053	-3,6695 E-05	1,3022 E-06	0 E+00	0,00
	005	0,0000	0,0000	-0,0069	-2,3749 E-05	2,624 E-06	0 E+00	0,00
00010	001	0,0004	0,0343	-0,0920	8,1289 E-04	1,2276 E-05	-1,8053 E-05	-
	002	0,0000	0,0108	-0,0224	2,6281 E-04	-2,4054 E-06	-2,8375 E-06	-
	003	0,0000	0,0038	-0,0062	9,2628 E-05	-8,9123 E-07	-9,9737 E-07	-
	004	0,0000	0,0037	-0,0059	8,8918 E-05	-8,5479 E-07	-9,5753 E-07	-
	005	0,0002	0,0004	-0,0078	1,2729 E-05	1,5131 E-05	-4,4904 E-06	-
00011	001	0,0000	0,0000	-0,0853	-3,9599 E-04	-1,4701 E-05	0 E+00	0,03
	002	0,0000	0,0000	-0,0205	-1,1836 E-04	-3,4623 E-06	0 E+00	0,01
	003	0,0000	0,0000	-0,0055	-3,8226 E-05	-1,3564 E-06	0 E+00	0,00
	004	0,0000	0,0000	-0,0053	-3,6695 E-05	-1,3022 E-06	0 E+00	0,00
	005	0,0000	0,0000	-0,0069	-2,3749 E-05	-2,624 E-06	0 E+00	0,00
00012	001	-0,0004	0,0343	-0,0920	8,1289 E-04	-1,2276 E-05	1,8053 E-05	-
	002	0,0000	0,0108	-0,0224	2,6281 E-04	2,4054 E-06	2,8375 E-06	-
	003	0,0000	0,0038	-0,0062	9,2628 E-05	8,9123 E-07	9,9737 E-07	-
	004	0,0000	0,0037	-0,0059	8,8918 E-05	8,5479 E-07	9,5753 E-07	-
	005	-0,0002	0,0004	-0,0078	1,2729 E-05	-1,5131 E-05	4,4904 E-06	-
00013	001	0,0000	0,0000	-0,0853	3,9599 E-04	1,4701 E-05	0 E+00	0,03
	002	0,0000	0,0000	-0,0205	1,1836 E-04	3,4623 E-06	0 E+00	0,01
	003	0,0000	0,0000	-0,0055	3,8226 E-05	1,3564 E-06	0 E+00	0,00
	004	0,0000	0,0000	-0,0053	3,6695 E-05	1,3022 E-06	0 E+00	0,00
	005	0,0000	0,0000	-0,0069	2,3749 E-05	2,624 E-06	0 E+00	0,00
00014	001	0,0004	-0,0343	-0,0920	-8,1289 E-04	1,2276 E-05	1,8053 E-05	-
	002	0,0000	-0,0108	-0,0224	-2,6281 E-04	-2,4054 E-06	-2,8375 E-06	-
	003	0,0000	-0,0038	-0,0062	-9,2628 E-05	-8,9123 E-07	-9,9737 E-07	-
	004	0,0000	-0,0037	-0,0059	-8,8918 E-05	-8,5479 E-07	-9,5753 E-07	-
	005	0,0002	-0,0004	-0,0078	-1,2729 E-05	1,5131 E-05	-4,4904 E-06	-
00015	001	0,0000	0,0000	-0,0853	3,9599 E-04	-1,4701 E-05	0 E+00	0,03
	002	0,0000	0,0000	-0,0205	1,1836 E-04	-3,4623 E-06	0 E+00	0,01
	003	0,0000	0,0000	-0,0055	3,8226 E-05	-1,3564 E-06	0 E+00	0,00
	004	0,0000	0,0000	-0,0053	3,6695 E-05	-1,3022 E-06	0 E+00	0,00
	005	0,0000	0,0000	-0,0069	2,3749 E-05	-2,624 E-06	0 E+00	0,00
00016	001	-0,0004	-0,0343	-0,0920	-8,1289 E-04	-1,2276 E-05	-1,8053 E-05	-
	002	0,0000	-0,0108	-0,0224	-2,6281 E-04	2,4054 E-06	-2,8375 E-06	-
	003	0,0000	-0,0038	-0,0062	-9,2628 E-05	8,9123 E-07	-9,9737 E-07	-
	004	0,0000	-0,0037	-0,0059	-8,8918 E-05	8,5479 E-07	-9,5753 E-07	-
	005	-0,0002	-0,0004	-0,0078	-1,2729 E-05	-1,5131 E-05	-4,4904 E-06	-
00017	001	0,0058	0,0000	-0,1833	-7,4139 E-16	3,0805 E-04	6,363 E-15	-
	002	0,0014	0,0000	-0,0472	-2,0668 E-16	7,1744 E-05	1,7669 E-15	-
	003	0,0005	0,0000	-0,0150	-5,0676 E-17	2,5591 E-05	4,3419 E-16	-
	004	0,0005	0,0000	-0,0144	-4,8655 E-17	2,4563 E-05	4,1687 E-16	-
	005	0,0002	0,0000	-0,0226	-1,1302 E-16	9,4458 E-06	9,7057 E-16	-
00018	001	-0,0058	0,0000	-0,1833	3,3671 E-14	-3,0805 E-04	2,0751 E-15	-
	002	-0,0014	0,0000	-0,0472	8,208 E-15	-7,1744 E-05	6,8025 E-16	-
	003	-0,0005	0,0000	-0,0150	2,5829 E-15	-2,5591 E-05	1,563 E-16	-
	004	-0,0005	0,0000	-0,0144	2,4798 E-15	-2,4563 E-05	1,1102 E-16	-
	005	-0,0002	0,0000	-0,0226	6,5534 E-15	-9,4458 E-06	1,8745 E-16	-

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche								
Nodo	CC	Sx	Sy	Sz	θx	θy	θz	σt
		[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]	[N/mm ²]
00019	001	0,0009	0,0000	-0,2697	-4,1745 E-16	3,4089 E-05	4,4377 E-15	-
	002	0,0005	0,0000	-0,0787	-1,0325 E-16	2,4078 E-05	1,2607 E-15	-
	003	0,0002	0,0000	-0,0261	-3,1696 E-17	8,4566 E-06	2,9572 E-16	-
	004	0,0002	0,0000	-0,0250	-3,0428 E-17	8,1154 E-06	2,8392 E-16	-
	005	-0,0003	0,0000	-0,0100	-7,9425 E-17	-2,2171 E-05	6,4171 E-16	-
00020	001	-0,0009	0,0000	-0,2697	2,432 E-16	-3,4089 E-05	2,9004 E-15	-
	002	-0,0005	0,0000	-0,0787	7,6835 E-17	-2,4078 E-05	9,0742 E-16	-
	003	-0,0002	0,0000	-0,0261	1,4276 E-17	-8,4566 E-06	1,7244 E-16	-
	004	-0,0002	0,0000	-0,0250	1,3718 E-17	-8,1154 E-06	1,6556 E-16	-
	005	0,0003	0,0000	-0,0100	2,5728 E-17	2,2171 E-05	3,1583 E-16	-
00021	001	0,0000	0,0000	-0,0835	2,0909 E-04	-1,7008 E-04	1,8262 E-09	0,03
	002	0,0000	0,0000	-0,0177	5,2902 E-05	-3,6382 E-05	4,6205 E-10	0,01
	003	0,0000	0,0000	-0,0044	2,014 E-05	-1,4322 E-05	1,759 E-10	0,00
	004	0,0000	0,0000	-0,0043	1,9336 E-05	-1,375 E-05	1,6888 E-10	0,00
	005	0,0000	0,0000	-0,0106	3,2671 E-05	-3,9419 E-05	2,8534 E-10	0,00
00022	001	0,0000	0,0000	-0,0850	2,081 E-04	-1,7105 E-04	-1,4939 E-09	0,03
	002	0,0000	0,0000	-0,0183	5,2629 E-05	-3,6647 E-05	-3,2007 E-10	0,01
	003	0,0000	0,0000	-0,0047	2,0071 E-05	-1,4388 E-05	-1,2566 E-10	0,00
	004	0,0000	0,0000	-0,0045	1,927 E-05	-1,3813 E-05	-1,2065 E-10	0,00
	005	0,0000	0,0000	-0,0104	3,2516 E-05	-3,9577 E-05	-3,4567 E-10	0,00
00023	001	0,0000	0,0000	-0,0850	-2,081 E-04	-1,7105 E-04	1,4939 E-09	0,03
	002	0,0000	0,0000	-0,0183	-5,2629 E-05	-3,6647 E-05	3,2007 E-10	0,01
	003	0,0000	0,0000	-0,0047	-2,0071 E-05	-1,4388 E-05	1,2566 E-10	0,00
	004	0,0000	0,0000	-0,0045	-1,927 E-05	-1,3813 E-05	1,2065 E-10	0,00
	005	0,0000	0,0000	-0,0104	-3,2516 E-05	-3,9577 E-05	3,4567 E-10	0,00
00024	001	0,0000	0,0000	-0,0835	-2,0909 E-04	-1,7008 E-04	-1,8262 E-09	0,03
	002	0,0000	0,0000	-0,0177	-5,2902 E-05	-3,6382 E-05	-4,6205 E-10	0,01
	003	0,0000	0,0000	-0,0044	-2,014 E-05	-1,4322 E-05	-1,759 E-10	0,00
	004	0,0000	0,0000	-0,0043	-1,9336 E-05	-1,375 E-05	-1,6888 E-10	0,00
	005	0,0000	0,0000	-0,0106	-3,2671 E-05	-3,9419 E-05	-2,8534 E-10	0,00
00025	001	0,0000	0,0000	-0,0850	-2,081 E-04	1,7105 E-04	-1,4939 E-09	0,03
	002	0,0000	0,0000	-0,0183	-5,2629 E-05	3,6647 E-05	-3,2007 E-10	0,01
	003	0,0000	0,0000	-0,0047	-2,0071 E-05	1,4388 E-05	-1,2566 E-10	0,00
	004	0,0000	0,0000	-0,0045	-1,927 E-05	1,3813 E-05	-1,2065 E-10	0,00
	005	0,0000	0,0000	-0,0104	-3,2516 E-05	3,9577 E-05	-3,4567 E-10	0,00
00026	001	0,0000	0,0000	-0,0835	-2,0909 E-04	1,7008 E-04	1,8262 E-09	0,03
	002	0,0000	0,0000	-0,0177	-5,2902 E-05	3,6382 E-05	4,6205 E-10	0,01
	003	0,0000	0,0000	-0,0044	-2,014 E-05	1,4322 E-05	1,759 E-10	0,00
	004	0,0000	0,0000	-0,0043	-1,9336 E-05	1,375 E-05	1,6888 E-10	0,00
	005	0,0000	0,0000	-0,0106	-3,2671 E-05	3,9419 E-05	2,8534 E-10	0,00
00027	001	0,0000	0,0000	-0,0835	2,0909 E-04	1,7008 E-04	-1,8262 E-09	0,03
	002	0,0000	0,0000	-0,0177	5,2902 E-05	3,6382 E-05	-4,6205 E-10	0,01
	003	0,0000	0,0000	-0,0044	2,014 E-05	1,4322 E-05	-1,759 E-10	0,00
	004	0,0000	0,0000	-0,0043	1,9336 E-05	1,375 E-05	-1,6888 E-10	0,00
	005	0,0000	0,0000	-0,0106	3,2671 E-05	3,9419 E-05	-2,8534 E-10	0,00
00028	001	0,0000	0,0000	-0,0850	2,081 E-04	1,7105 E-04	1,4939 E-09	0,03
	002	0,0000	0,0000	-0,0183	5,2629 E-05	3,6647 E-05	3,2007 E-10	0,01
	003	0,0000	0,0000	-0,0047	2,0071 E-05	1,4388 E-05	1,2566 E-10	0,00
	004	0,0000	0,0000	-0,0045	1,927 E-05	1,3813 E-05	1,2065 E-10	0,00
	005	0,0000	0,0000	-0,0104	3,2516 E-05	3,9577 E-05	3,4567 E-10	0,00

LEGENDA Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche

CC

Identificativo della condizione di carico, nella relativa tabella.

Sx, Sy, Sz, θx , θy ,

Le componenti dello spostamento sono relative al sistema di riferimento globale X, Y, Z.

θz

σt

Valore della tensione sul terreno di sottofondo, per nodi appartenenti a strutture di fondazione.

NODI - SPOSTAMENTI PER EFFETTO DEL SISMA

Nodo	Dir Sisma	Stato Limite Ultimo							Stato Limite di Danno					
		Sx	Sy	Sz	θx	θy	θz	σt	Sx	Sy	Sz	θx	θy	θz
		[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]	[N/mm ²]	[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]
00001	X	0,000	0,000	0,021	5,7313 E-05	3,445 E-04	0 E+00	0,01	0,000	0,000	0,008	2,2054 E-05	1,3244 E-04	0 E+00
		0	0	4					0	0	2			
00001	Y	0,000	0,000	0,037	5,0221 E-04	9,9772 E-05	0 E+00	0,01	0,000	0,000	0,014	1,9323 E-04	3,8461 E-05	0 E+00
		0	0	8					0	0	6			
00001	Z	0,000	0,000	0,004	1,5858 E-05	1,3906 E-05	0 E+00	0,00	0,000	0,000	0,001	5,088 E-06	4,4195 E-06	0 E+00
		0	0	0					0	0	3			
00002	X	0,300	0,002	0,022	2,221 E-05	6,9977 E-04	7,0215 E-05	-	0,115	0,000	0,008	8,547 E-06	2,6894 E-04	2,6986 E-05
		4	1	1					4	8	5			
00002	Y	0,000	0,294	0,039	3,9315 E-04	8,458 E-06	2,1396 E-06	-	0,000	0,113	0,015	1,5128 E-04	3,2629 E-06	8,2233 E-07
		4	0	4					1	0	2			
00002	Z	0,000	0,002	0,004	2,1686 E-05	1,4936 E-06	4,1778 E-07	-	0,000	0,000	0,001	7,0632 E-06	4,6366 E-07	1,3673 E-07
		2	5	4					1	8	4			
00003	X	0,000	0,000	0,021	5,7313 E-05	3,445 E-04	0 E+00	0,01	0,000	0,000	0,008	2,2054 E-05	1,3244 E-04	0 E+00
		0	0	4					0	0	2			
00003	Y	0,000	0,000	0,037	5,0221 E-04	9,9772 E-05	0 E+00	0,01	0,000	0,000	0,014	1,9323 E-04	3,8461 E-05	0 E+00
		0	0	8					0	0	6			
00003	Z	0,000	0,000	0,004	1,5858 E-05	1,3906 E-05	0 E+00	0,00	0,000	0,000	0,001	5,088 E-06	4,4195 E-06	0 E+00
		0	0	0					0	0	3			
00004	X	0,300	0,002	0,022	2,221 E-05	6,9977 E-04	7,0215 E-05	-	0,115	0,000	0,008	8,547 E-06	2,6894 E-04	2,6986 E-05
		4	1	1					4	8	5			
00004	Y	0,000	0,294	0,039	3,9315 E-04	8,458 E-06	2,1396 E-06	-	0,000	0,113	0,015	1,5128 E-04	3,2629 E-06	8,2233 E-07

Nodo	Dir Sisma	Stato Limite Ultimo							Nodi - Spostamenti per effetto del sisma						
		Stato Limite di Danno							σ t	Sx	Sy	Sz	Θ x	Θ y	Θ z
		Sx	Sy	Sz	Θ x	Θ y	Θ z								
[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]	[N/mm ²]	[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]			
00004	Z	0,000 4 2	0,002 0 5	0,004 4 4	2,1686 E-05	1,4936 E-06	4,1778 E-07	-	0,000 1	0,000 8	0,001 4	7,0632 E-06	4,6366 E-07	1,3673 E-07	
00005	X	0,000 0	0,000 0	0,021 4	5,7313 E-05	3,445 E-04	0 E+00	0,01	0,000 0	0,000 0	0,008 2	2,2054 E-05	1,3244 E-04	0 E+00	
00005	Y	0,000 0	0,000 0	0,037 8	5,0221 E-04	9,9772 E-05	0 E+00	0,01	0,000 0	0,000 0	0,014 6	1,9323 E-04	3,8461 E-05	0 E+00	
00005	Z	0,000 0	0,000 0	0,004 0	1,5858 E-05	1,3906 E-05	0 E+00	0,00	0,000 0	0,000 0	0,001 3	5,088 E-06	4,4195 E-06	0 E+00	
00006	X	0,300 4	0,002 1	0,022 1	2,221 E-05	6,9977 E-04	7,0215 E-05	-	0,115 4	0,000 8	0,008 5	8,547 E-06	2,6894 E-04	2,6986 E-05	
00006	Y	0,000 4	0,294 0	0,039 4	3,9315 E-04	8,458 E-06	2,1396 E-06	-	0,000 1	0,113 0	0,015 2	1,5128 E-04	3,2629 E-06	8,2233 E-07	
00006	Z	0,000 2	0,002 5	0,004 4	2,1686 E-05	1,4936 E-06	4,1778 E-07	-	0,000 1	0,000 8	0,001 4	7,0632 E-06	4,6366 E-07	1,3673 E-07	
00007	X	0,000 0	0,000 0	0,021 4	5,7313 E-05	3,445 E-04	0 E+00	0,01	0,000 0	0,000 0	0,008 2	2,2054 E-05	1,3244 E-04	0 E+00	
00007	Y	0,000 0	0,000 0	0,037 8	5,0221 E-04	9,9772 E-05	0 E+00	0,01	0,000 0	0,000 0	0,014 6	1,9323 E-04	3,8461 E-05	0 E+00	
00007	Z	0,000 0	0,000 0	0,004 0	1,5858 E-05	1,3906 E-05	0 E+00	0,00	0,000 0	0,000 0	0,001 3	5,088 E-06	4,4195 E-06	0 E+00	
00008	X	0,300 4	0,002 1	0,022 1	2,221 E-05	6,9977 E-04	7,0215 E-05	-	0,115 4	0,000 8	0,008 5	8,547 E-06	2,6894 E-04	2,6986 E-05	
00008	Y	0,000 4	0,294 0	0,039 4	3,9315 E-04	8,458 E-06	2,1396 E-06	-	0,000 1	0,113 0	0,015 2	1,5128 E-04	3,2629 E-06	8,2233 E-07	
00008	Z	0,000 2	0,002 5	0,004 4	2,1686 E-05	1,4936 E-06	4,1778 E-07	-	0,000 1	0,000 8	0,001 4	7,0632 E-06	4,6366 E-07	1,3673 E-07	
00009	X	0,000 0	0,000 0	0,000 7	1,3896 E-05	1,992 E-04	0 E+00	0,00	0,000 0	0,000 0	0,000 3	5,3455 E-06	7,656 E-05	0 E+00	
00009	Y	0,000 0	0,000 0	0,020 9	6,5462 E-04	8,3708 E-06	0 E+00	0,01	0,000 0	0,000 0	0,008 1	2,5178 E-04	3,227 E-06	0 E+00	
00009	Z	0,000 0	0,000 0	0,004 0	1,9082 E-05	1,2878 E-06	0 E+00	0,00	0,000 0	0,000 0	0,001 3	6,1434 E-06	4,0929 E-07	0 E+00	
00010	X	0,300 7	0,002 4	0,000 8	2,0137 E-05	5,6139 E-04	2,8412 E-05	-	0,115 6	0,000 9	0,000 3	7,7489 E-06	2,1576 E-04	1,0918 E-05	
00010	Y	0,000 1	0,299 2	0,022 4	3,3081 E-04	4,4325 E-06	5,0031 E-06	-	0,000 0	0,115 0	0,008 6	1,2728 E-04	1,7066 E-06	1,9274 E-06	
00010	Z	0,000 1	0,002 6	0,004 5	2,27 E-05	2,5803 E-07	9,3342 E-08	-	0,000 0	0,000 8	0,001 4	7,3978 E-06	8,1455 E-08	3,0408 E-08	
00011	X	0,000 0	0,000 0	0,000 7	1,3896 E-05	1,992 E-04	0 E+00	0,00	0,000 0	0,000 0	0,000 3	5,3455 E-06	7,656 E-05	0 E+00	
00011	Y	0,000 0	0,000 0	0,020 9	6,5462 E-04	8,3708 E-06	0 E+00	0,01	0,000 0	0,000 0	0,008 1	2,5178 E-04	3,227 E-06	0 E+00	
00011	Z	0,000 0	0,000 0	0,004 0	1,9082 E-05	1,2878 E-06	0 E+00	0,00	0,000 0	0,000 0	0,001 3	6,1434 E-06	4,0929 E-07	0 E+00	
00012	X	0,300 7	0,002 4	0,000 8	2,0137 E-05	5,6139 E-04	2,8412 E-05	-	0,115 6	0,000 9	0,000 3	7,7489 E-06	2,1576 E-04	1,0918 E-05	
00012	Y	0,000 1	0,299 2	0,022 4	3,3081 E-04	4,4325 E-06	5,0031 E-06	-	0,000 0	0,115 0	0,008 6	1,2728 E-04	1,7066 E-06	1,9274 E-06	
00012	Z	0,000 1	0,002 6	0,004 5	2,27 E-05	2,5803 E-07	9,3342 E-08	-	0,000 0	0,000 8	0,001 4	7,3978 E-06	8,1455 E-08	3,0408 E-08	
00013	X	0,000 0	0,000 0	0,000 7	1,3896 E-05	1,992 E-04	0 E+00	0,00	0,000 0	0,000 0	0,000 3	5,3455 E-06	7,656 E-05	0 E+00	
00013	Y	0,000 0	0,000 0	0,020 9	6,5462 E-04	8,3708 E-06	0 E+00	0,01	0,000 0	0,000 0	0,008 1	2,5178 E-04	3,227 E-06	0 E+00	
00013	Z	0,000 0	0,000 0	0,004 0	1,9082 E-05	1,2878 E-06	0 E+00	0,00	0,000 0	0,000 0	0,001 3	6,1434 E-06	4,0929 E-07	0 E+00	
00014	X	0,300 7	0,002 4	0,000 8	2,0137 E-05	5,6139 E-04	2,8412 E-05	-	0,115 6	0,000 9	0,000 3	7,7489 E-06	2,1576 E-04	1,0918 E-05	
00014	Y	0,000 1	0,299 2	0,022 4	3,3081 E-04	4,4325 E-06	5,0031 E-06	-	0,000 0	0,115 0	0,008 6	1,2728 E-04	1,7066 E-06	1,9274 E-06	
00014	Z	0,000 1	0,002 6	0,004 5	2,27 E-05	2,5803 E-07	9,3342 E-08	-	0,000 0	0,000 8	0,001 4	7,3978 E-06	8,1455 E-08	3,0408 E-08	
00015	X	0,000 0	0,000 0	0,000 7	1,3896 E-05	1,992 E-04	0 E+00	0,00	0,000 0	0,000 0	0,000 3	5,3455 E-06	7,656 E-05	0 E+00	
00015	Y	0,000 0	0,000 0	0,020 9	6,5462 E-04	8,3708 E-06	0 E+00	0,01	0,000 0	0,000 0	0,008 1	2,5178 E-04	3,227 E-06	0 E+00	
00015	Z	0,000 0	0,000 0	0,004 0	1,9082 E-05	1,2878 E-06	0 E+00	0,00	0,000 0	0,000 0	0,001 3	6,1434 E-06	4,0929 E-07	0 E+00	
00016	X	0,300 7	0,002 4	0,000 8	2,0137 E-05	5,6139 E-04	2,8412 E-05	-	0,115 6	0,000 9	0,000 3	7,7489 E-06	2,1576 E-04	1,0918 E-05	
00016	Y	0,000 1	0,299 2	0,022 4	3,3081 E-04	4,4325 E-06	5,0031 E-06	-	0,000 0	0,115 0	0,008 6	1,2728 E-04	1,7066 E-06	1,9274 E-06	
00016	Z	0,000 1	0,002 6	0,004 5	2,27 E-05	2,5803 E-07	9,3342 E-08	-	0,000 0	0,000 8	0,001 4	7,3978 E-06	8,1455 E-08	3,0408 E-08	
00017	X	0,305 2	0,000 0	0,029 2	4,8153 E-15	1,7645 E-04	2,0464 E-14	-	0,117 3	0,000 0	0,011 2	2,373 E-15	6,783 E-05	7,838 E-15	
00017	Y	0,000 0	0,305 6	0,000 0	1,76 E-04	5,2855 E-15	7,9418 E-06	-	0,000 0	0,117 5	0,000 0	6,7826 E-05	1,4773 E-15	3,0651 E-06	
00017	Z	0,000 1	0,000 0	0,012 8	2,3629 E-15	9,6099 E-07	2,1497 E-17	-	0,000 0	0,000 0	0,004 1	7,2743 E-16	3,1044 E-07	6,6114 E-18	
00018	X	0,305	0,000	0,029	4,1013 E-14	1,7645 E-04	1,9074 E-14	-	0,117	0,000	0,011	1,517 E-14	6,783 E-05	7,3577 E-15	

Nodo	Dir Sisma	Stato Limite Ultimo							Nodi - Spostamenti per effetto del sisma					
		Stato Limite di Danno			Stato Limite di Danno			Stato Limite di Danno			Stato Limite di Danno			
		Sx	Sy	Sz	θ x	θ y	θ z	σ t	Sx	Sy	Sz	θ x	θ y	θ z
[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]	[N/mm ²]	[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]		
00018	Y	0,000	0,305	0,000	1,76 E-04	3,5402 E-15	7,9418 E-06	-	0,000	0,117	0,000	6,7826 E-05	9,0471 E-16	3,0651 E-06
00018	Z	0,000	0,000	0,012	1,5877 E-15	9,6099 E-07	4,7857 E-17	-	0,000	0,000	0,004	4,9369 E-16	3,1044 E-07	1,5574 E-17
00019	X	0,305	0,000	0,009	1,0894 E-15	9,9548 E-05	1,9997 E-14	-	0,117	0,000	0,003	4,8164 E-16	3,8272 E-05	7,6965 E-15
00019	Y	0,000	0,306	0,000	1,123 E-04	3,9567 E-15	3,6852 E-06	-	0,000	0,117	0,000	4,3289 E-05	1,1937 E-15	1,4194 E-06
00019	Z	0,000	0,000	0,013	2,089 E-16	2,0862 E-07	1,825 E-16	-	0,000	0,000	0,004	6,5248 E-17	6,8159 E-08	5,6556 E-17
00020	X	0,305	0,000	0,009	4,2662 E-15	9,9548 E-05	2,145 E-14	-	0,117	0,000	0,003	1,2693 E-15	3,8272 E-05	8,2316 E-15
00020	Y	0,000	0,306	0,000	1,123 E-04	4,1855 E-15	3,6852 E-06	-	0,000	0,117	0,000	4,3289 E-05	1,2806 E-15	1,4194 E-06
00020	Z	0,000	0,000	0,013	1,512 E-16	2,0862 E-07	1,1277 E-16	-	0,000	0,000	0,004	4,692 E-17	6,8159 E-08	3,3638 E-17
00021	X	0,000	0,000	0,035	5,7313 E-05	3,44 E-04	5,0057 E-10	0,01	0,000	0,000	0,013	2,2054 E-05	1,3225 E-04	1,9262 E-10
00021	Y	0,000	0,000	0,041	5,0221 E-04	9,9147 E-05	4,3863 E-09	0,01	0,000	0,000	0,016	1,9323 E-04	3,822 E-05	1,6876 E-09
00021	Z	0,000	0,000	0,004	1,5858 E-05	1,3838 E-05	1,3851 E-10	0,00	0,000	0,000	0,001	5,088 E-06	4,3977 E-06	4,4438 E-11
00022	X	0,000	0,000	0,023	5,6959 E-05	3,445 E-04	3,0089 E-09	0,01	0,000	0,000	0,009	2,1918 E-05	1,3244 E-04	1,1567 E-09
00022	Y	0,000	0,000	0,057	5,0138 E-04	9,9772 E-05	8,7141 E-10	0,02	0,000	0,000	0,022	1,9291 E-04	3,8461 E-05	3,3592 E-10
00022	Z	0,000	0,000	0,004	1,5789 E-05	1,3906 E-05	1,2146 E-10	0,00	0,000	0,000	0,001	5,066 E-06	4,4195 E-06	3,86 E-11
00023	X	0,000	0,000	0,023	5,6959 E-05	3,445 E-04	3,0089 E-09	0,01	0,000	0,000	0,009	2,1918 E-05	1,3244 E-04	1,1567 E-09
00023	Y	0,000	0,000	0,057	5,0138 E-04	9,9772 E-05	8,7141 E-10	0,02	0,000	0,000	0,022	1,9291 E-04	3,8461 E-05	3,3592 E-10
00023	Z	0,000	0,000	0,004	1,5789 E-05	1,3906 E-05	1,2146 E-10	0,00	0,000	0,000	0,001	5,066 E-06	4,4195 E-06	3,86 E-11
00024	X	0,000	0,000	0,035	5,7313 E-05	3,44 E-04	5,0057 E-10	0,01	0,000	0,000	0,013	2,2054 E-05	1,3225 E-04	1,9262 E-10
00024	Y	0,000	0,000	0,041	5,0221 E-04	9,9147 E-05	4,3863 E-09	0,01	0,000	0,000	0,016	1,9323 E-04	3,822 E-05	1,6876 E-09
00024	Z	0,000	0,000	0,004	1,5858 E-05	1,3838 E-05	1,3851 E-10	0,00	0,000	0,000	0,001	5,088 E-06	4,3977 E-06	4,4438 E-11
00025	X	0,000	0,000	0,023	5,6959 E-05	3,445 E-04	3,0089 E-09	0,01	0,000	0,000	0,009	2,1918 E-05	1,3244 E-04	1,1567 E-09
00025	Y	0,000	0,000	0,057	5,0138 E-04	9,9772 E-05	8,7141 E-10	0,02	0,000	0,000	0,022	1,9291 E-04	3,8461 E-05	3,3592 E-10
00025	Z	0,000	0,000	0,004	1,5789 E-05	1,3906 E-05	1,2146 E-10	0,00	0,000	0,000	0,001	5,066 E-06	4,4195 E-06	3,86 E-11
00026	X	0,000	0,000	0,035	5,7313 E-05	3,44 E-04	5,0057 E-10	0,01	0,000	0,000	0,013	2,2054 E-05	1,3225 E-04	1,9262 E-10
00026	Y	0,000	0,000	0,041	5,0221 E-04	9,9147 E-05	4,3863 E-09	0,01	0,000	0,000	0,016	1,9323 E-04	3,822 E-05	1,6876 E-09
00026	Z	0,000	0,000	0,004	1,5858 E-05	1,3838 E-05	1,3851 E-10	0,00	0,000	0,000	0,001	5,088 E-06	4,3977 E-06	4,4438 E-11
00027	X	0,000	0,000	0,035	5,7313 E-05	3,44 E-04	5,0057 E-10	0,01	0,000	0,000	0,013	2,2054 E-05	1,3225 E-04	1,9262 E-10
00027	Y	0,000	0,000	0,041	5,0221 E-04	9,9147 E-05	4,3863 E-09	0,01	0,000	0,000	0,016	1,9323 E-04	3,822 E-05	1,6876 E-09
00027	Z	0,000	0,000	0,004	1,5858 E-05	1,3838 E-05	1,3851 E-10	0,00	0,000	0,000	0,001	5,088 E-06	4,3977 E-06	4,4438 E-11
00028	X	0,000	0,000	0,023	5,6959 E-05	3,445 E-04	3,0089 E-09	0,01	0,000	0,000	0,009	2,1918 E-05	1,3244 E-04	1,1567 E-09
00028	Y	0,000	0,000	0,057	5,0138 E-04	9,9772 E-05	8,7141 E-10	0,02	0,000	0,000	0,022	1,9291 E-04	3,8461 E-05	3,3592 E-10
00028	Z	0,000	0,000	0,004	1,5789 E-05	1,3906 E-05	1,2146 E-10	0,00	0,000	0,000	0,001	5,066 E-06	4,4195 E-06	3,86 E-11

LEGENDA Nodi - Spostamenti per effetto del sisma

Dir Sisma Direzione del sisma.

Sx, Sy, Sz, θ x, θ y, θ z Le componenti dello spostamento sono relative al sistema di riferimento globale X, Y, Z.

σ t Valore della tensione sul terreno di sottofondo, per nodi appartenenti a strutture di fondazione.

NODI - SPOSTAMENTI PER ECCENTRICITA' ACCIDENTALE

Nodo	Dir	e	Nodi - Spostamenti per eccentricità accidentale						
			Sx	Sy	Sz	θ x	θ y	θ z	σ t
			[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]	[N/mm ²]
00001	X	+	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	-
	X	-	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	-
	Y	+	0,0000	0,0000	0,0011	1,5155 E-05	7,1457 E-07	0 E+00	0,00
	Y	-	0,0000	0,0000	-0,0011	-1,5155 E-05	-7,1457 E-07	0 E+00	0,00
00002	X	+	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	-
	X	-	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	-

Nodi - Spostamenti per eccentricità accidentale

Nodo	Dir	e	Sx	Sy	Sz	Θ x	Θ y	Θ z	σ t
			[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]	[N/mm ²]
00003	Y	+	-0,0036	-0,0106	0,0012	1,3993 E-05	-1,0793 E-05	-9,9396 E-06	-
	Y	-	0,0036	0,0106	-0,0012	-1,3993 E-05	1,0793 E-05	9,9396 E-06	-
	X	+	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	-
	X	-	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	-
00004	Y	+	0,0000	0,0000	-0,0011	1,5155 E-05	-7,1457 E-07	0 E+00	0,00
	Y	-	0,0000	0,0000	0,0011	-1,5155 E-05	7,1457 E-07	0 E+00	0,00
	X	+	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	-
	X	-	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	-
00005	Y	+	0,0036	-0,0106	-0,0012	1,3993 E-05	1,0793 E-05	-9,9396 E-06	-
	Y	-	-0,0036	0,0106	0,0012	-1,3993 E-05	-1,0793 E-05	9,9396 E-06	-
	X	+	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	-
	X	-	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	-
00006	Y	+	0,0000	0,0000	0,0011	-1,5155 E-05	-7,1457 E-07	0 E+00	0,00
	Y	-	0,0000	0,0000	-0,0011	1,5155 E-05	7,1457 E-07	0 E+00	0,00
	X	+	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	-
	X	-	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	-
00007	Y	+	0,0036	0,0106	0,0012	-1,3993 E-05	1,0793 E-05	-9,9396 E-06	-
	Y	-	-0,0036	-0,0106	-0,0012	1,3993 E-05	-1,0793 E-05	9,9396 E-06	-
	X	+	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	-
	X	-	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	-
00008	Y	+	0,0000	0,0000	-0,0011	-1,5155 E-05	7,1457 E-07	0 E+00	0,00
	Y	-	0,0000	0,0000	0,0011	1,5155 E-05	-7,1457 E-07	0 E+00	0,00
	X	+	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	-
	X	-	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	-
00009	Y	+	-0,0036	0,0106	-0,0012	-1,3993 E-05	-1,0793 E-05	-9,9396 E-06	-
	Y	-	0,0036	-0,0106	0,0012	1,3993 E-05	1,0793 E-05	9,9396 E-06	-
	X	+	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	-
	X	-	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	-
00010	Y	+	0,0000	0,0000	-0,0002	-6,7581 E-06	-1,7388 E-06	0 E+00	0,00
	Y	-	0,0000	0,0000	0,0002	6,7581 E-06	1,7388 E-06	0 E+00	0,00
	X	+	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	-
	X	-	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	-
00011	Y	+	-0,0036	0,0036	-0,0003	-4,0615 E-06	-7,5702 E-06	2,8178 E-06	-
	Y	-	0,0036	-0,0036	0,0003	4,0615 E-06	7,5702 E-06	-2,8178 E-06	-
	X	+	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	-
	X	-	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	-
00012	Y	+	0,0000	0,0000	0,0002	6,7581 E-06	-1,7388 E-06	0 E+00	0,00
	Y	-	0,0000	0,0000	-0,0002	-6,7581 E-06	1,7388 E-06	0 E+00	0,00
	X	+	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	-
	X	-	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	-
00013	Y	+	-0,0036	-0,0036	0,0003	4,0615 E-06	-7,5702 E-06	2,8178 E-06	-
	Y	-	0,0036	0,0036	-0,0003	-4,0615 E-06	7,5702 E-06	-2,8178 E-06	-
	X	+	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	-
	X	-	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	-
00014	Y	+	0,0000	0,0000	0,0002	-6,7581 E-06	1,7388 E-06	0 E+00	0,00
	Y	-	0,0000	0,0000	-0,0002	6,7581 E-06	-1,7388 E-06	0 E+00	0,00
	X	+	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	-
	X	-	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	-
00015	Y	+	0,0036	0,0036	0,0003	-4,0615 E-06	7,5702 E-06	2,8178 E-06	-
	Y	-	-0,0036	-0,0036	-0,0003	4,0615 E-06	-7,5702 E-06	-2,8178 E-06	-
	X	+	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	-
	X	-	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	-
00016	Y	+	0,0000	0,0000	-0,0002	6,7581 E-06	1,7388 E-06	0 E+00	0,00
	Y	-	0,0000	0,0000	0,0002	-6,7581 E-06	-1,7388 E-06	0 E+00	0,00
	X	+	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	-
	X	-	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	-
00017	Y	+	0,0036	-0,0036	-0,0003	4,0615 E-06	7,5702 E-06	2,8178 E-06	-
	Y	-	-0,0036	0,0036	0,0003	-4,0615 E-06	-7,5702 E-06	-2,8178 E-06	-
	X	+	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	-
	X	-	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	-
00018	Y	+	0,0000	-0,0110	0,0000	5,0207 E-06	-1,2499 E-16	9,3807 E-05	-
	Y	-	0,0000	0,0110	0,0000	-5,0207 E-06	1,2499 E-16	-9,3807 E-05	-
	X	+	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	-
	X	-	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	-
00019	Y	+	0,0000	0,0110	0,0000	-5,0207 E-06	-5,0954 E-17	9,3807 E-05	-
	Y	-	0,0000	-0,0110	0,0000	5,0207 E-06	5,0954 E-17	-9,3807 E-05	-
	X	+	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	-
	X	-	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	-
00020	Y	+	0,0000	-0,0036	0,0000	1,4349 E-06	-9,0028 E-17	7,1111 E-05	-
	Y	-	0,0000	0,0036	0,0000	-1,4349 E-06	9,0028 E-17	-7,1111 E-05	-
	X	+	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	-
	X	-	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	-
00021	Y	+	0,0000	0,0036	0,0000	-1,4349 E-06	-9,0793 E-17	7,1111 E-05	-
	Y	-	0,0000	-0,0036	0,0000	1,4349 E-06	9,0793 E-17	-7,1111 E-05	-
	X	+	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	-
	X	-	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	-
00022	Y	+	0,0000	0,0000	-0,0012	1,5155 E-05	-6,9681 E-07	1,3236 E-10	0,00
	Y	-	0,0000	0,0000	0,0012	-1,5155 E-05	6,9681 E-07	-1,3236 E-10	0,00
	X	+	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	-
	X	-	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	-
00023	Y	+	0,0000	0,0000	-0,0018	1,513 E-05	-7,1457 E-07	-6,241 E-12	0,00
	Y	-	0,0000	0,0000	0,0018	-1,513 E-05	7,1457 E-07	6,241 E-12	0,00
	X	+	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	-
	X	-	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	-

Nodi - Spostamenti per eccentricità accidentale									
Nodo	Dir	e	Sx	Sy	Sz	Θ x	Θ y	Θ z	σ t
			[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]	[N/mm ²]
	Y	+	0,0000	0,0000	0,0018	1,513 E-05	7,1457 E-07	-6,241 E-12	0,00
	Y	-	0,0000	0,0000	-0,0018	-1,513 E-05	-7,1457 E-07	6,241 E-12	0,00
00024	X	+	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	-
	X	-	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	-
	Y	+	0,0000	0,0000	0,0012	1,5155 E-05	6,9681 E-07	1,3236 E-10	0,00
	Y	-	0,0000	0,0000	-0,0012	-1,5155 E-05	-6,9681 E-07	-1,3236 E-10	0,00
00025	X	+	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	-
	X	-	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	-
	Y	+	0,0000	0,0000	-0,0018	-1,513 E-05	7,1457 E-07	-6,241 E-12	0,00
	Y	-	0,0000	0,0000	0,0018	1,513 E-05	-7,1457 E-07	6,241 E-12	0,00
00026	X	+	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	-
	X	-	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	-
	Y	+	0,0000	0,0000	-0,0012	-1,5155 E-05	6,9681 E-07	1,3236 E-10	0,00
	Y	-	0,0000	0,0000	0,0012	1,5155 E-05	-6,9681 E-07	-1,3236 E-10	0,00
00027	X	+	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	-
	X	-	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	-
	Y	+	0,0000	0,0000	0,0012	-1,5155 E-05	-6,9681 E-07	1,3236 E-10	0,00
	Y	-	0,0000	0,0000	-0,0012	1,5155 E-05	6,9681 E-07	-1,3236 E-10	0,00
00028	X	+	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	-
	X	-	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	-
	Y	+	0,0000	0,0000	0,0018	-1,513 E-05	-7,1457 E-07	-6,241 E-12	0,00
	Y	-	0,0000	0,0000	-0,0018	1,513 E-05	7,1457 E-07	6,241 E-12	0,00

LEGENDA Nodi - Spostamenti per eccentricità accidentale

Dir Direzione del sisma.

Sx, Sy, Sz, Θ x, Θ y, Θ z Le componenti dello spostamento sono relative al sistema di riferimento globale X, Y, Z.

σ t Valore della tensione sul terreno di sottofondo, per nodi appartenenti a strutture di fondazione.

TRAVI - SOLLECITAZIONI PER CONDIZIONI DI CARICO NON SISMICHE

Travi - Sollecitazioni per condizioni di carico non sismiche													
Trave	CC	Estremo Iniziale						Estremo Finale					
		M1	M2	M3	N	T2	T3	M1	M2	M3	N	T2	T3
		[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]
Piano Terra													
Travata: Trave1-2-3-4													
Trave 1-2	001	991	1.665	2.249	-1.333	4.979	-553	991	-1.104	5.541	-1.333	-6.293	-553
	002	361	450	150	-477	457	-162	361	-363	494	-477	-595	-162
	003	124	159	51	-183	163	-57	124	-128	176	-183	-213	-57
	004	119	153	49	-176	156	-55	119	-122	169	-176	-204	-55
	005	-143	93	2.398	585	4.124	-3	-143	76	4.328	585	-4.894	-3
Trave 2-3	001	0	-155	4.699	-2.335	5.569	0	0	-155	4.699	-2.335	-5.569	0
	002	0	-24	408	-720	520	0	0	-24	408	-720	-520	0
	003	0	-9	145	-270	186	0	0	-9	145	-270	-186	0
	004	0	-8	140	-259	178	0	0	-8	140	-259	-178	0
	005	0	-39	3.805	394	4.455	0	0	-39	3.805	394	-4.455	0
Trave 3-4	001	-991	-1.104	5.541	-1.333	6.293	553	-991	1.665	2.249	-1.333	-4.979	553
	002	-361	-363	494	-477	595	162	-361	450	150	-477	-457	162
	003	-124	-128	176	-183	213	57	-124	159	51	-183	-163	57
	004	-119	-122	169	-176	204	55	-119	153	49	-176	-156	55
	005	143	76	4.328	585	4.894	3	143	93	2.398	585	-4.124	3
Piano Terra													
Travata: Trave5-6-7-8													
Trave 5-6	001	-991	-1.665	2.249	-1.333	4.979	553	-991	1.104	5.541	-1.333	-6.293	553
	002	-361	-450	150	-477	457	162	-361	363	494	-477	-595	162
	003	-124	-159	51	-183	163	57	-124	128	176	-183	-213	57
	004	-119	-153	49	-176	156	55	-119	122	169	-176	-204	55
	005	143	-93	2.398	585	4.124	3	143	-76	4.328	585	-4.894	3
Trave 6-7	001	0	155	4.699	-2.335	5.569	0	0	155	4.699	-2.335	-5.569	0
	002	0	24	408	-720	520	0	0	24	408	-720	-520	0
	003	0	9	145	-270	186	0	0	9	145	-270	-186	0
	004	0	8	140	-259	178	0	0	8	140	-259	-178	0
	005	0	39	3.805	394	4.455	0	0	39	3.805	394	-4.455	0
Trave 7-8	001	991	1.104	5.541	-1.333	6.293	-553	991	-1.665	2.249	-1.333	-4.979	-553
	002	361	363	494	-477	595	-162	361	-450	150	-477	-457	-162
	003	124	128	176	-183	213	-57	124	-159	51	-183	-163	-57
	004	119	122	169	-176	204	-55	119	-153	49	-176	-156	-55
	005	-143	-76	4.328	585	4.894	-3	-143	-93	2.398	585	-4.124	-3
Piano Terra													
Travata: Trave1a-2a-3a-4a													
Trave 1a-2a	001	0	0	3.986	3.844	7.789	0	0	0	4.920	3.844	-8.141	0
	002	0	0	1.169	907	1.293	0	0	0	-108	907	-812	0
	003	0	0	408	323	458	0	0	0	-31	323	-293	0
	004	0	0	392	310	440	0	0	0	-30	310	-281	0
	005	0	0	-1.268	489	-365	0	0	0	669	489	-365	0
Trave 2a-3a	001	0	0	6.237	4.945	7.875	0	0	0	6.237	4.945	-7.875	0
	002	0	0	499	1.384	1.039	0	0	0	499	1.384	-1.039	0
	003	0	0	181	491	371	0	0	0	181	491	-371	0
	004	0	0	174	471	356	0	0	0	174	471	-356	0
	005	0	0	425	205	0	0	0	0	425	205	0	0
Trave 3a-4a	001	0	0	4.920	3.844	8.141	0	0	0	3.986	3.844	-7.789	0
	002	0	0	-108	907	812	0	0	0	1.169	907	-1.293	0
	003	0	0	-31	323	293	0	0	0	408	323	-458	0
	004	0	0	-30	310	281	0	0	0	392	310	-440	0
	005	0	0	669	489	365	0	0	0	-1.268	489	365	0
Piano Terra													
Travata: Trave1-1a-5													
Trave 1-1a	001	-1.133	-1.475	13.669	16.278	27.475	1.922	-1.133	3.313	-21.923	9.069	1.523	1.922

Travi - Sollecitazioni per condizioni di carico non sismiche

Trave	CC	Estremo Iniziale						Estremo Finale					
		M1	M2	M3	N	T2	T3	M1	M2	M3	N	T2	T3
		[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]
	002	-388	-357	4.056	5.029	8.411	453	-388	773	-6.095	2.672	-71	453
	003	-134	-127	1.443	1.782	3.004	162	-134	275	-2.184	941	-23	162
	004	-129	-122	1.386	1.711	2.884	155	-129	264	-2.097	903	-23	155
	005	732	-350	1.808	2.121	3.874	245	732	260	-2.463	920	-445	245
Trave 1a-5	001	1.133	3.313	-21.923	9.069	-1.523	-1.922	1.133	-1.475	13.669	16.278	-27.475	-1.922
	002	388	773	-6.095	2.672	71	-453	388	-357	4.056	5.029	-8.411	-453
	003	134	275	-2.184	941	23	-162	134	-127	1.443	1.782	-3.004	-162
	004	129	264	-2.097	903	23	-155	129	-122	1.386	1.711	-2.884	-155
	005	-732	260	-2.463	920	445	-245	-732	-350	1.808	2.121	-3.874	-245
Piano Terra													
Travata: Trave2-2a-6													
Trave 2-2a	001	-504	-742	24.964	28.958	48.181	551	-504	629	-38.610	16.602	3.700	551
	002	-220	-262	8.087	9.710	16.436	239	-220	332	-11.371	5.024	-435	239
	003	-77	-92	2.901	3.503	5.860	84	-77	116	-4.025	1.831	-164	84
	004	-74	-89	2.785	3.363	5.625	80	-74	112	-3.864	1.757	-157	80
	005	57	106	-12	-26	197	-142	57	-247	-502	-26	197	-142
Trave 2a-6	001	504	629	-38.610	16.602	-3.700	-551	504	-742	24.964	28.958	-48.181	-551
	002	220	332	-11.371	5.024	435	-239	220	-262	8.087	9.710	-16.436	-239
	003	77	116	-4.025	1.831	164	-84	77	-92	2.901	3.503	-5.860	-84
	004	74	112	-3.864	1.757	157	-80	74	-89	2.785	3.363	-5.625	-80
	005	-57	-247	-502	-26	-197	142	-57	106	-12	-26	-197	142
Piano Terra													
Travata: Trave3-3a-7													
Trave 3-3a	001	504	742	24.964	28.958	48.181	-551	504	-629	-38.610	16.602	3.700	-551
	002	220	262	8.087	9.710	16.436	-239	220	-332	-11.371	5.024	-435	-239
	003	77	92	2.901	3.503	5.860	-84	77	-116	-4.025	1.831	-164	-84
	004	74	89	2.785	3.363	5.625	-80	74	-112	-3.864	1.757	-157	-80
	005	-57	-106	-12	-26	197	142	-57	247	-502	-26	197	142
Trave 3a-7	001	-504	-629	-38.610	16.602	-3.700	551	-504	742	24.964	28.958	-48.181	551
	002	-220	-332	-11.371	5.024	435	239	-220	262	8.087	9.710	-16.436	239
	003	-77	-116	-4.025	1.831	164	84	-77	92	2.901	3.503	-5.860	84
	004	-74	-112	-3.864	1.757	157	80	-74	89	2.785	3.363	-5.625	80
	005	57	247	-502	-26	-197	-142	57	-106	-12	-26	-197	-142
Piano Terra													
Travata: Trave4-4a-8													
Trave 4-4a	001	1.133	1.475	13.669	16.278	27.475	-1.922	1.133	-3.313	-21.923	9.069	1.523	-1.922
	002	388	357	4.056	5.029	8.411	-453	388	-773	-6.095	2.672	-71	-453
	003	134	127	1.443	1.782	3.004	-162	134	-275	-2.184	941	-23	-162
	004	129	122	1.386	1.711	2.884	-155	129	-264	-2.097	903	-23	-155
	005	-732	350	1.808	2.121	3.874	-245	-732	-260	-2.463	920	-445	-245
Trave 4a-8	001	-1.133	-3.313	-21.923	9.069	-1.523	1.922	-1.133	1.475	13.669	16.278	-27.475	1.922
	002	-388	-773	-6.095	2.672	71	453	-388	357	4.056	5.029	-8.411	453
	003	-134	-275	-2.184	941	23	162	-134	127	1.443	1.782	-3.004	162
	004	-129	-264	-2.097	903	23	155	-129	122	1.386	1.711	-2.884	155
	005	732	-260	-2.463	920	445	245	732	350	1.808	2.121	-3.874	245
Fondazione													
Travata: Trave3b-1-2-3-4-4b													
Trave 3b-1	001	0	0	0	0	0	0	0	0	-7	0	537	7
	002	0	0	0	0	0	0	0	0	-2	0	146	2
	003	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	36	1
	004	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	35	1
	005	0	0	0	0	0	0	0	0	-1	0	87	1
Trave 1-2	001	-3.519	-1.932	-6.079	35.330	-17.902	226	-3.519	-1.783	1.253	35.330	-11.625	369
	002	-1.233	-733	-1.463	7.499	-4.181	147	-1.233	-650	264	7.499	-2.771	183
	003	-341	-187	-537	2.945	-1.589	22	-341	-173	118	2.945	-1.049	36
	004	-327	-180	-516	2.827	-1.525	21	-327	-166	113	2.827	-1.007	34
	005	168	210	-837	8.350	-3.148	-152	168	139	418	8.350	-1.918	-130
Trave 2-3	001	0	1.066	-21.854	6.724	-30.538	-1.299	0	488	-8.865	6.724	-22.066	-1.035
	002	0	319	-5.863	1.584	-8.171	-388	0	146	-2.386	1.584	-5.908	-309
	003	0	103	-2.245	620	-3.130	-125	0	47	-913	620	-2.263	-100
	004	0	99	-2.155	596	-3.005	-120	0	45	-877	596	-2.172	-96
	005	0	64	-2.751	1.200	-3.879	-78	0	29	-1.103	1.200	-2.796	-62
Trave 3-4	001	3.519	3.599	-25.347	35.330	-31.602	-2.234	3.519	2.546	-11.726	35.330	-22.879	-1.967
	002	1.233	1.204	-6.674	7.499	-8.320	-715	1.233	866	-3.096	7.499	-5.995	-635
	003	341	348	-2.562	2.945	-3.190	-216	341	246	-1.190	2.945	-2.299	-190
	004	327	334	-2.460	2.827	-3.062	-207	327	236	-1.142	2.827	-2.207	-183
	005	-168	-54	-3.414	8.350	-4.236	-35	-168	-68	-1.576	8.350	-3.114	-19
Trave 4-4b	001	0	9	-658	0	-5.209	-71	0	7	-535	0	-4.704	-64
	002	0	2	-179	0	-1.422	-18	0	2	-146	0	-1.283	-16
	003	0	1	-45	0	-351	-7	0	1	-36	0	-318	-6
	004	0	1	-43	0	-337	-7	0	1	-35	0	-305	-6
	005	0	1	-106	0	-837	-11	0	1	-86	0	-757	-10
Fondazione													
Travata: Trave5b-5-6-7-8-6b													
Trave 5b-5	001	0	0	0	0	0	0	0	0	-7	0	537	-7
	002	0	0	0	0	0	0	0	0	-2	0	146	-2
	003	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	36	-1
	004	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	35	-1
	005	0	0	0	0	0	0	0	0	-1	0	87	-1
Trave 5-6	001	3.519	1.932	-6.079	35.330	-17.902	-226	3.519	1.783	1.253	35.330	-11.625	-369
	002	1.233	733	-1.463	7.499	-4.181	-147	1.233	650	264	7.499	-2.771	-183
	003	341	187	-537	2.945	-1.589	-22	341	173	118	2.945	-1.049	-36
	004	327	180	-516	2.827	-1.525	-21	327	166	113	2.827	-1.007	-34
	005	-168	-210	-837	8.350	-3.148	152	-168	-139	418	8.350	-1.918	130
Trave 6-7	001	0	-1.066	-21.854	6.724	-30.538	1.299	0	-488	-8.865	6.724	-22.066	1.035
	002	0	-319	-5.863	1.584	-8.171	388	0	-146	-2.386	1.584	-5.908	309
	003	0	-103	-2.245	620	-3.130	125	0	-47	-913	620	-2.263	100
	004	0	-99	-2.155	596	-3.005	120	0	-45	-877	596	-2.172	96

Travi - Sollecitazioni per condizioni di carico non sismiche

Trave	CC	Estremo Iniziale						Estremo Finale					
		M1	M2	M3	N	T2	T3	M1	M2	M3	N	T2	T3
		[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]
	005	0	-64	-2.751	1.200	-3.879	78	0	-29	-1.103	1.200	-2.796	62
Trave 7-8	001	-3.519	-3.599	-25.347	35.330	-31.602	2.234	-3.519	-2.546	-11.726	35.330	-22.879	1.967
	002	-1.233	-1.204	-6.674	7.499	-8.320	715	-1.233	-866	-3.096	7.499	-5.995	635
	003	-341	-348	-2.562	2.945	-3.190	216	-341	-246	-1.190	2.945	-2.299	190
	004	-327	-334	-2.460	2.827	-3.062	207	-327	-236	-1.142	2.827	-2.207	183
	005	168	54	-3.414	8.350	-4.236	35	168	68	-1.576	8.350	-3.114	19
Trave 8-6b	001	0	-9	-658	0	-5.209	71	0	-7	-535	0	-4.704	64
	002	0	-2	-179	0	-1.422	18	0	-2	-146	0	-1.283	16
	003	0	-1	-45	0	-351	7	0	-1	-36	0	-318	6
	004	0	-1	-43	0	-337	7	0	-1	-35	0	-305	6
	005	0	-1	-106	0	-837	11	0	-1	-86	0	-757	10
Fondazione		Travata: Trave1b-1-5-7b											
Trave 1b-1	001	0	0	0	0	0	0	0	0	-7	0	549	-6
	002	0	0	0	0	0	0	0	0	-2	0	151	-1
	003	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	38	0
	004	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	37	0
	005	0	0	0	0	0	0	0	0	-1	0	85	-1
Trave 1-5	001	0	-434	-3.784	98.630	-14.940	545	0	-199	1.924	98.630	-9.135	435
	002	0	-93	-242	24.954	-2.846	117	0	-43	805	24.954	-1.590	93
	003	0	-37	-235	9.500	-1.230	46	0	-17	232	9.500	-743	37
	004	0	-35	-226	9.121	-1.181	44	0	-16	223	9.121	-713	35
	005	0	-100	-1.545	15.411	-3.617	126	0	-46	-114	15.411	-2.395	101
Trave 5-7b	001	0	-7	-671	0	-5.296	58	0	-6	-545	0	-4.785	52
	002	0	-2	-185	0	-1.459	12	0	-1	-150	0	-1.318	11
	003	0	-1	-46	0	-365	5	0	0	-38	0	-330	4
	004	0	-1	-45	0	-350	5	0	0	-36	0	-317	4
	005	0	-2	-104	0	-822	13	0	-1	-85	0	-743	12
Fondazione		Travata: Trave2-6											
Trave 2-6	001	0	-28	-2.638	70.047	-11.434	37	0	-12	1.599	70.047	-6.502	28
	002	0	-6	-541	20.937	-3.059	9	0	-3	578	20.937	-1.689	7
	003	0	-3	49	6.762	-662	3	0	-1	278	6.762	-314	3
	004	0	-2	48	6.491	-636	3	0	-1	267	6.491	-302	2
	005	0	-5	-662	4.201	-1.417	7	0	-2	-108	4.201	-909	5
Fondazione		Travata: Trave3-7											
Trave 3-7	001	0	28	-2.638	70.047	-11.434	-37	0	12	1.599	70.047	-6.502	-28
	002	0	6	-541	20.937	-3.059	-9	0	3	578	20.937	-1.689	-7
	003	0	3	49	6.762	-662	-3	0	1	278	6.762	-314	-3
	004	0	2	48	6.491	-636	-3	0	1	267	6.491	-302	-2
	005	0	5	-662	4.201	-1.417	-7	0	2	-108	4.201	-909	-5
Fondazione		Travata: Trave2b-4-8-8b											
Trave 2b-4	001	0	0	0	0	0	0	0	0	-7	0	549	6
	002	0	0	0	0	0	0	0	0	-2	0	151	1
	003	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	38	0
	004	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	37	0
	005	0	0	0	0	0	0	0	0	-1	0	85	1
Trave 4-8	001	0	434	-3.784	98.630	-14.940	-545	0	199	1.924	98.630	-9.135	-435
	002	0	93	-242	24.954	-2.846	-117	0	43	805	24.954	-1.590	-93
	003	0	37	-235	9.500	-1.230	-46	0	17	232	9.500	-743	-37
	004	0	35	-226	9.121	-1.181	-44	0	16	223	9.121	-713	-35
	005	0	100	-1.545	15.411	-3.617	-126	0	46	-114	15.411	-2.395	-101
Trave 8-8b	001	0	7	-671	0	-5.296	-58	0	6	-545	0	-4.785	-52
	002	0	2	-185	0	-1.459	-12	0	1	-150	0	-1.318	-11
	003	0	1	-46	0	-365	-5	0	0	-38	0	-330	-4
	004	0	1	-45	0	-350	-5	0	0	-36	0	-317	-4
	005	0	2	-104	0	-822	-13	0	1	-85	0	-743	-12

LEGENDA Travi - Sollecitazioni per condizioni di carico non sismiche

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

CC Identificativo della Condizione di Carico, nella relativa tabella.

Estremo Iniziale/Finale Le caratteristiche della sollecitazione sono relative al sistema di riferimento locale 1, 2, 3.

TRAVI - SOLLECITAZIONI PER EFFETTO DEL SISMA

Travi - Sollecitazioni per effetto del sisma

Trave	Dir	Estremo Iniziale						Estremo Finale					
		M1	M2	M3	N	T2	T3	M1	M2	M3	N	T2	T3
		[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]
Piano Terra		Travata: Trave1-2-3-4											
Trave 1-2	X	3	380	4.205	3.556	1.618	132	3	289	3.904	3.556	1.618	132
	Y	48	58	248	692	94	22	48	52	219	692	94	22
	Z	3	3	16	524	6	1	3	3	11	524	6	1
Trave 2-3	X	31	269	3.881	0	1.569	108	31	269	3.881	0	1.569	108
	Y	0	11	10	44	0	0	0	11	10	44	0	0
	Z	0	0	2	505	0	0	0	0	2	505	0	0
Trave 3-4	X	3	289	3.904	3.556	1.618	132	3	380	4.205	3.556	1.618	132
	Y	48	52	219	692	94	22	48	58	248	692	94	22
	Z	3	3	11	524	6	1	3	3	16	524	6	1
Piano Terra		Travata: Trave5-6-7-8											
Trave 5-6	X	3	380	4.205	3.556	1.618	132	3	289	3.904	3.556	1.618	132
	Y	48	58	248	692	94	22	48	52	219	692	94	22
	Z	3	3	16	524	6	1	3	3	11	524	6	1
Trave 6-7	X	31	269	3.881	0	1.569	108	31	269	3.881	0	1.569	108
	Y	0	11	10	44	0	0	0	11	10	44	0	0
	Z	0	0	2	505	0	0	0	0	2	505	0	0

Travi - Sollecitazioni per effetto del sisma													
Trave	Dir	Estremo Iniziale						Estremo Finale					
		M1	M2	M3	N	T2	T3	M1	M2	M3	N	T2	T3
		[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]
Trave 7-8	X	3	289	3.904	3.556	1.618	132	3	380	4.205	3.556	1.618	132
	Y	48	52	219	692	94	22	48	58	248	692	94	22
	Z	3	3	11	524	6	1	3	3	16	524	6	1
Piano Terra		Travata: Trave1a-2a-3a-4a											
Trave 1a-2a	X	0	0	1.631	2.354	544	0	0	0	1.256	2.354	544	0
	Y	79	9	0	0	0	2	79	22	0	0	0	2
	Z	0	0	40	373	12	0	0	0	24	373	12	0
Trave 2a-3a	X	0	0	949	0	362	0	0	0	949	0	362	0
	Y	0	10	0	0	0	0	0	10	0	0	0	0
	Z	0	0	2	485	0	0	0	0	2	485	0	0
Trave 3a-4a	X	0	0	1.256	2.354	544	0	0	0	1.631	2.354	544	0
	Y	79	22	0	0	0	2	79	9	0	0	0	2
	Z	0	0	24	373	12	0	0	0	40	373	12	0
Piano Terra		Travata: Trave1-1a-5											
Trave 1-1a	X	1.372	832	413	1.838	424	498	1.372	408	643	1.838	424	498
	Y	26	62	5.204	16.196	3.272	57	26	81	2.948	16.196	3.272	57
	Z	15	5	1.503	4.480	1.442	2	15	10	2.087	4.480	1.442	2
Trave 1a-5	X	1.372	408	643	1.838	424	498	1.372	832	413	1.838	424	498
	Y	26	81	2.948	16.196	3.272	57	26	62	5.204	16.196	3.272	57
	Z	15	10	2.087	4.480	1.442	2	15	5	1.503	4.480	1.442	2
Piano Terra		Travata: Trave2-2a-6											
Trave 2-2a	X	1.187	849	580	1.647	549	456	1.187	286	789	1.647	549	456
	Y	17	25	5.323	16.579	3.363	3	17	17	3.053	16.579	3.363	3
	Z	1	0	1.551	4.748	1.490	0	1	0	2.162	4.748	1.490	0
Trave 2a-6	X	1.187	286	789	1.647	549	456	1.187	849	580	1.647	549	456
	Y	17	17	3.053	16.579	3.363	3	17	25	5.323	16.579	3.363	3
	Z	1	0	2.162	4.748	1.490	0	1	0	1.551	4.748	1.490	0
Piano Terra		Travata: Trave3-3a-7											
Trave 3-3a	X	1.187	849	580	1.647	549	456	1.187	286	789	1.647	549	456
	Y	17	25	5.323	16.579	3.363	3	17	17	3.053	16.579	3.363	3
	Z	1	0	1.551	4.748	1.490	0	1	0	2.162	4.748	1.490	0
Trave 3a-7	X	1.187	286	789	1.647	549	456	1.187	849	580	1.647	549	456
	Y	17	17	3.053	16.579	3.363	3	17	25	5.323	16.579	3.363	3
	Z	1	0	2.162	4.748	1.490	0	1	0	1.551	4.748	1.490	0
Piano Terra		Travata: Trave4-4a-8											
Trave 4-4a	X	1.372	832	413	1.838	424	498	1.372	408	643	1.838	424	498
	Y	26	62	5.204	16.196	3.272	57	26	81	2.948	16.196	3.272	57
	Z	15	5	1.503	4.480	1.442	2	15	10	2.087	4.480	1.442	2
Trave 4a-8	X	1.372	408	643	1.838	424	498	1.372	832	413	1.838	424	498
	Y	26	81	2.948	16.196	3.272	57	26	62	5.204	16.196	3.272	57
	Z	15	10	2.087	4.480	1.442	2	15	5	1.503	4.480	1.442	2
Fondazione		Travata: Trave3b-1-2-3-4-4b											
Trave 3b-1	X	0	0	0	0	0	0	0	1	85	0	654	5
	Y	0	0	0	0	0	0	0	6	108	0	860	44
	Z	0	0	0	0	0	0	0	1	30	0	242	3
Trave 1-2	X	211	190	4.777	8.453	1.581	104	211	140	4.583	8.453	2.946	43
	Y	738	170	2.199	5.309	4.145	236	738	989	2.623	5.309	3.429	751
	Z	41	5	436	1.902	1.091	25	41	65	1.264	1.902	1.586	53
Trave 2-3	X	136	108	4.232	0	2.545	48	136	108	4.232	0	2.545	48
	Y	0	452	2.135	984	3.015	552	0	452	2.135	984	3.015	552
	Z	0	34	1.069	393	1.500	42	0	34	1.069	393	1.500	42
Trave 3-4	X	211	140	4.583	8.453	2.946	43	211	190	4.777	8.453	1.581	104
	Y	738	989	2.623	5.309	3.429	751	738	170	2.199	5.309	4.145	236
	Z	41	65	1.264	1.902	1.586	53	41	5	436	1.902	1.091	25
Trave 4-4b	X	0	1	85	0	654	5	0	0	0	0	0	0
	Y	0	6	108	0	860	44	0	0	0	0	0	0
	Z	0	1	30	0	242	3	0	0	0	0	0	0
Fondazione		Travata: Trave5b-5-6-7-8-6b											
Trave 5b-5	X	0	0	0	0	0	0	0	1	85	0	654	5
	Y	0	0	0	0	0	0	0	6	108	0	860	44
	Z	0	0	0	0	0	0	0	1	30	0	242	3
Trave 5-6	X	211	190	4.777	8.453	1.581	104	211	140	4.583	8.453	2.946	43
	Y	738	170	2.199	5.309	4.145	236	738	989	2.623	5.309	3.429	751
	Z	41	5	436	1.902	1.091	25	41	65	1.264	1.902	1.586	53
Trave 6-7	X	136	108	4.232	0	2.545	48	136	108	4.232	0	2.545	48
	Y	0	452	2.135	984	3.015	552	0	452	2.135	984	3.015	552
	Z	0	34	1.069	393	1.500	42	0	34	1.069	393	1.500	42
Trave 7-8	X	211	140	4.583	8.453	2.946	43	211	190	4.777	8.453	1.581	104
	Y	738	989	2.623	5.309	3.429	751	738	170	2.199	5.309	4.145	236
	Z	41	65	1.264	1.902	1.586	53	41	5	436	1.902	1.091	25
Trave 8-6b	X	0	1	85	0	654	5	0	0	0	0	0	0
	Y	0	6	108	0	860	44	0	0	0	0	0	0
	Z	0	1	30	0	242	3	0	0	0	0	0	0
Fondazione		Travata: Trave1b-1-5-7b											
Trave 1b-1	X	0	0	0	0	0	0	0	4	61	0	487	30
	Y	0	0	0	0	0	0	0	1	142	0	1.095	9
	Z	0	0	0	0	0	0	0	1	32	0	246	4
Trave 1-5	X	0	225	1.283	6.960	2.449	282	0	225	1.283	6.960	2.449	282
	Y	1.009	823	6.695	0	1.963	376	1.009	823	6.695	0	1.963	376
	Z	0	23	410	4.987	1.035	30	0	23	410	4.987	1.035	30
Trave 5-7b	X	0	4	61	0	487	30	0	0	0	0	0	0
	Y	0	1	142	0	1.095	9	0	0	0	0	0	0
	Z	0	1	32	0	246	4	0	0	0	0	0	0

Travi - Sollecitazioni per effetto del sisma													
Trave	Dir	Estremo Iniziale						Estremo Finale					
		M1	M2	M3	N	T2	T3	M1	M2	M3	N	T2	T3
		[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]
Fondazione													
Travata: Trave2-6													
Trave 2-6	X	0	96	72	633	37	130	0	96	72	633	37	130
	Y	14	5	4.641	0	2.539	5	14	5	4.641	0	2.539	5
	Z	0	1	174	2.249	469	3	0	1	174	2.249	469	3
Fondazione													
Travata: Trave3-7													
Trave 3-7	X	0	96	72	633	37	130	0	96	72	633	37	130
	Y	14	5	4.641	0	2.539	5	14	5	4.641	0	2.539	5
	Z	0	1	174	2.249	469	3	0	1	174	2.249	469	3
Fondazione													
Travata: Trave2b-4-8-8b													
Trave 2b-4	X	0	0	0	0	0	0	0	4	61	0	487	30
	Y	0	0	0	0	0	0	0	1	142	0	1.095	9
	Z	0	0	0	0	0	0	0	1	32	0	246	4
Trave 4-8	X	0	225	1.283	6.960	2.449	282	0	225	1.283	6.960	2.449	282
	Y	1.009	823	6.695	0	1.963	376	1.009	823	6.695	0	1.963	376
	Z	0	23	410	4.987	1.035	30	0	23	410	4.987	1.035	30
Trave 8-8b	X	0	4	61	0	487	30	0	0	0	0	0	0
	Y	0	1	142	0	1.095	9	0	0	0	0	0	0
	Z	0	1	32	0	246	4	0	0	0	0	0	0

LEGENDA Travi - Sollecitazioni per effetto del sisma

Trave Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
Dir Direzione del sisma.
Estremo Iniziale/Finale Le caratteristiche della sollecitazione sono relative al sistema di riferimento locale 1, 2, 3.

TRAVI - SOLLECITAZIONI PER ECCENTRICITA' ACCIDENTALE

Travi - Sollecitazioni per eccentricità accidentale														
Trave	Dir	e	Estremo Iniziale						Estremo Finale					
			M1	M2	M3	N	T2	T3	M1	M2	M3	N	T2	T3
			[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]
Piano Terra														
Travata: Trave1-2-3-4														
Trave 1-2	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
	Y	+	30	-497	-306	-311	-117	177	30	389	278	-311	-117	177
	Y	-	-30	497	306	311	117	-177	-30	-389	-278	311	117	-177
Trave 2-3	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
	Y	+	24	-285	-231	0	-94	115	24	285	231	0	-94	115
	Y	-	-24	285	231	0	94	-115	-24	-285	-231	0	94	-115
Trave 3-4	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
	Y	+	30	-389	-278	311	-117	177	30	497	306	311	-117	177
	Y	-	-30	389	278	-311	117	-177	-30	-497	-306	-311	117	-177
Piano Terra														
Travata: Trave5-6-7-8														
Trave 5-6	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
	Y	+	30	-497	306	311	117	177	30	389	-278	311	117	177
	Y	-	-30	497	-306	-311	-117	-177	-30	-389	278	-311	-117	-177
Trave 6-7	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
	Y	+	24	-285	231	0	94	115	24	285	-231	0	94	115
	Y	-	-24	285	-231	0	-94	-115	-24	-285	231	0	-94	-115
Trave 7-8	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
	Y	+	30	-389	278	-311	117	177	30	497	-306	-311	117	177
	Y	-	-30	389	-278	311	-117	-177	-30	-497	306	311	-117	-177
Piano Terra														
Travata: Trave1a-2a-3a-4a														
Trave 1a-2a	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
	Y	+	17	2.298	0	0	0	-820	17	-2.056	0	0	0	-820
	Y	-	-17	-2.298	0	0	0	820	-17	2.056	0	0	0	820
Trave 2a-3a	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
	Y	+	14	1.836	0	0	0	-699	14	-1.836	0	0	0	-699
	Y	-	-14	-1.836	0	0	0	699	-14	1.836	0	0	0	699
Trave 3a-4a	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
	Y	+	17	2.056	0	0	0	-820	17	-2.298	0	0	0	-820
	Y	-	-17	-2.056	0	0	0	820	-17	2.298	0	0	0	820
Piano Terra														
Travata: Trave1-1a-5														
Trave 1-1a	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
	Y	+	-177	433	766	2.601	469	-1.286	-177	-2.771	-403	2.601	469	-1.286
	Y	-	177	-433	-766	-2.601	-469	1.286	177	2.771	403	-2.601	-469	1.286
Trave 1a-5	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
	Y	+	-177	2.771	403	-2.601	469	-1.286	-177	-433	-766	-2.601	469	-1.286
	Y	-	177	-2.771	-403	2.601	-469	1.286	177	433	766	2.601	-469	1.286
Piano Terra														
Travata: Trave2-2a-6														
Trave 2-2a	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
	Y	+	-112	584	262	759	168	-1.088	-112	-2.126	-156	759	168	-1.088
	Y	-	112	-584	-262	-759	-168	1.088	112	2.126	156	-759	-168	1.088
Trave 2a-6	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	

Travi - Sollecitazioni per eccentricità accidentale

Trave	Dir	e	Estremo Iniziale						Estremo Finale						
			M1	M2	M3	N	T2	T3	M1	M2	M3	N	T2	T3	
			[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Y	+	-112	2.126	156	-759	168	-1.088	-112	-584	-262	-759	168	-1.088	
	Y	-	112	-2.126	-156	759	-168	1.088	112	584	262	759	-168	1.088	
Piano Terra			Travata: Trave3-3a-7												
Trave 3-3a	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Y	+	-112	584	-262	-759	-168	-1.088	-112	-2.126	156	-759	-168	-1.088	
	Y	-	112	-584	262	759	168	1.088	112	2.126	-156	759	168	1.088	
Trave 3a-7	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Y	+	-112	2.126	-156	759	-168	-1.088	-112	-584	262	759	-168	-1.088	
	Y	-	112	-2.126	156	-759	168	1.088	112	584	-262	-759	168	1.088	
Piano Terra			Travata: Trave4-4a-8												
Trave 4-4a	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Y	+	-177	433	-766	-2.601	-469	-1.286	-177	-2.771	403	-2.601	-469	-1.286	
	Y	-	177	-433	766	2.601	469	1.286	177	2.771	-403	2.601	469	1.286	
Trave 4a-8	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Y	+	-177	2.771	-403	2.601	-469	-1.286	-177	-433	766	2.601	-469	-1.286	
	Y	-	177	-2.771	403	-2.601	469	1.286	177	433	-766	-2.601	469	1.286	
Fondazione			Travata: Trave3b-1-2-3-4-4b												
Trave 3b-1	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Y	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	10	1	
	Y	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	-10	-1	
Trave 1-2	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Y	+	158	154	-451	554	-588	-92	158	111	-202	554	-408	-81	
	Y	-	-158	-154	451	-554	588	92	-158	-111	202	-554	408	81	
Trave 2-3	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Y	+	258	205	-253	0	-208	-92	258	160	-161	0	-160	-87	
	Y	-	-258	-205	253	0	208	92	-258	-160	161	0	160	87	
Trave 3-4	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Y	+	158	94	-28	-554	94	-19	158	83	-67	-554	65	-24	
	Y	-	-158	-94	28	554	-94	19	-158	-83	67	554	-65	24	
Trave 4-4b	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Y	+	0	-1	12	0	96	5	0	-1	10	0	87	5	
	Y	-	0	1	-12	0	-96	-5	0	1	-10	0	-87	-5	
Fondazione			Travata: Trave5b-5-6-7-8-6b												
Trave 5b-5	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Y	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	-10	1	
	Y	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	10	-1	
Trave 5-6	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Y	+	158	154	451	-554	588	-92	158	111	202	-554	408	-81	
	Y	-	-158	-154	-451	554	-588	92	-158	-111	-202	554	-408	81	
Trave 6-7	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Y	+	258	205	253	0	208	-92	258	160	161	0	160	-87	
	Y	-	-258	-205	-253	0	-208	92	-258	-160	-161	0	-160	87	
Trave 7-8	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Y	+	158	94	28	554	-94	-19	158	83	67	554	-65	-24	
	Y	-	-158	-94	-28	-554	94	19	-158	-83	-67	-554	65	24	
Trave 8-6b	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Y	+	0	-1	-12	0	-96	5	0	-1	-10	0	-87	5	
	Y	-	0	1	12	0	96	-5	0	1	10	0	87	-5	
Fondazione			Travata: Trave1b-1-5-7b												
Trave 1b-1	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Y	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	14	0	
	Y	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	-14	0	
Trave 1-5	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Y	+	-28	-23	783	0	228	10	-28	-18	648	0	324	10	
	Y	-	28	23	-783	0	-228	-10	28	18	-648	0	-324	-10	
Trave 5-7b	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Y	+	0	0	17	0	129	0	0	0	14	0	117	0	
	Y	-	0	0	-17	0	-129	0	0	0	-14	0	-117	0	
Fondazione			Travata: Trave2-6												
Trave 2-6	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Y	+	11	4	181	0	95	-4	11	2	134	0	96	-3	
	Y	-	-11	-4	-181	0	-95	4	-11	-2	-134	0	-96	3	
Fondazione			Travata: Trave3-7												
Trave 3-7	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0

Travi - Sollecitazioni per eccentricità accidentale														
Trave	Dir	e	Estremo Iniziale						Estremo Finale					
			M1	M2	M3	N	T2	T3	M1	M2	M3	N	T2	T3
			[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Y	+	11	4	-181	0	-95	-4	11	2	-134	0	-96	-3
	Y	-	-11	-4	181	0	95	4	-11	-2	134	0	96	3
Fondazione														
Travata: Trave2b-4-8-8b														
Trave 2b-4	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Y	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	-14	0
	Y	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	14	0
Trave 4-8	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Y	+	-28	-23	-783	0	-228	10	-28	-18	-648	0	-324	10
	Y	-	28	23	783	0	228	-10	28	18	648	0	324	-10
Trave 8-8b	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Y	+	0	0	-17	0	-129	0	0	0	-14	0	-117	0
	Y	-	0	0	17	0	129	0	0	0	14	0	117	0

LEGENDA Travi - Sollecitazioni per eccentricità accidentale

Trave Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
Dir Direzione del sisma.
e Segno dell'eccentricità accidentale.
Estremo Iniziale/Finale Le caratteristiche della sollecitazione sono relative al sistema di riferimento locale 1, 2, 3.

PILASTRI - SOLLECITAZIONI PER CONDIZIONI DI CARICO NON SISMICHE

Pilastri - Sollecitazioni per condizioni di carico non sismiche														
Pilastro	CC	Estremo Inferiore						Estremo Superiore						L
		M1	M2	M3	N	T2	T3	M1	M2	M3	N	T2	T3	
		[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	[N]
Pilastrata: Pilastrata1														
Pilastro 1	001	-264	1.934	-6.692	43.347	-8.884	589	-264	3.536	17.455	35.809	-8.884	589	01
	002	-41	553	-2.226	9.908	-2.756	-24	-41	489	5.266	9.908	-2.756	-24	01
	003	-15	229	-764	3.534	-970	-22	-15	170	1.873	3.534	-970	-22	01
	004	-14	220	-733	3.393	-932	-21	-14	163	1.799	3.393	-932	-21	01
	005	-85	-196	-644	8.424	-1.010	830	-85	2.060	2.101	8.424	-1.010	830	01
Pilastrata: Pilastrata2														
Pilastro 2	001	99	633	-10.204	73.574	-14.454	-452	99	-595	29.084	66.036	-14.454	-452	01
	002	16	52	-3.539	19.550	-4.794	-5	16	40	9.492	19.550	-4.794	-5	01
	003	5	21	-1.356	6.982	-1.750	-3	5	14	3.400	6.982	-1.750	-3	01
	004	5	21	-1.302	6.703	-1.680	-3	5	13	3.264	6.703	-1.680	-3	01
	005	25	356	395	9.532	81	-334	25	-551	174	9.532	81	-334	01
Pilastrata: Pilastrata3														
Pilastro 3	001	-99	-633	-10.204	73.574	-14.454	452	-99	595	29.084	66.036	-14.454	452	01
	002	-16	-52	-3.539	19.550	-4.794	5	-16	-40	9.492	19.550	-4.794	5	01
	003	-5	-21	-1.356	6.982	-1.750	3	-5	-14	3.400	6.982	-1.750	3	01
	004	-5	-21	-1.302	6.703	-1.680	3	-5	-13	3.264	6.703	-1.680	3	01
	005	-25	-356	395	9.532	81	334	-25	551	174	9.532	81	334	01
Pilastrata: Pilastrata4														
Pilastro 4	001	264	-1.934	-6.692	43.347	-8.884	-589	264	-3.536	17.455	35.809	-8.884	-589	01
	002	41	-553	-2.226	9.908	-2.756	24	41	-489	5.266	9.908	-2.756	24	01
	003	15	-229	-764	3.534	-970	22	15	-170	1.873	3.534	-970	22	01
	004	14	-220	-733	3.393	-932	21	14	-163	1.799	3.393	-932	21	01
	005	85	196	-644	8.424	-1.010	-830	85	-2.060	2.101	8.424	-1.010	-830	01
Pilastrata: Pilastrata5														
Pilastro 5	001	264	1.934	6.692	43.347	8.884	589	264	3.536	-17.455	35.809	8.884	589	01
	002	41	553	2.226	9.908	2.756	-24	41	489	-5.266	9.908	2.756	-24	01
	003	15	229	764	3.534	970	-22	15	170	-1.873	3.534	970	-22	01
	004	14	220	733	3.393	932	-21	14	163	-1.799	3.393	932	-21	01
	005	85	-196	644	8.424	1.010	830	85	2.060	-2.101	8.424	1.010	830	01
Pilastrata: Pilastrata6														
Pilastro 6	001	-99	633	10.204	73.574	14.454	-452	-99	-595	-29.084	66.036	14.454	-452	01
	002	-16	52	3.539	19.550	4.794	-5	-16	40	-9.492	19.550	4.794	-5	01
	003	-5	21	1.356	6.982	1.750	-3	-5	14	-3.400	6.982	1.750	-3	01
	004	-5	21	1.302	6.703	1.680	-3	-5	13	-3.264	6.703	1.680	-3	01
	005	-25	356	-395	9.532	-81	-334	-25	-551	-174	9.532	-81	-334	01
Pilastrata: Pilastrata7														
Pilastro 7	001	99	-633	10.204	73.574	14.454	452	99	595	-29.084	66.036	14.454	452	01
	002	16	-52	3.539	19.550	4.794	5	16	-40	-9.492	19.550	4.794	5	01
	003	5	-21	1.356	6.982	1.750	3	5	-14	-3.400	6.982	1.750	3	01
	004	5	-21	1.302	6.703	1.680	3	5	-13	-3.264	6.703	1.680	3	01
	005	25	-356	-395	9.532	-81	334	25	551	-174	9.532	-81	334	01
Pilastrata: Pilastrata8														
Pilastro 8	001	-264	-1.934	6.692	43.347	8.884	-589	-264	-3.536	-17.455	35.809	8.884	-589	01
	002	-41	-553	2.226	9.908	2.756	24	-41	-489	-5.266	9.908	2.756	24	01
	003	-15	-229	764	3.534	970	22	-15	-170	-1.873	3.534	970	22	01
	004	-14	-220	733	3.393	932	21	-14	-163	-1.799	3.393	932	21	01
	005	-85	196	644	8.424	1.010	-830	-85	-2.060	-2.101	8.424	1.010	-830	01

LEGENDA Pilastri - Sollecitazioni per condizioni di carico non sismiche

Pilastro Numero identificativo del pilastro. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della pilastrata al livello considerato.
CC Identificativo della Condizione di Carico nella relativa tabella.
Estremo Inferiore/Superiore Le caratteristiche della sollecitazione sono relative al sistema di riferimento locale 1, 2, 3.
L Identificativo del livello, nella relativa tabella.

PILASTRI - SOLLECITAZIONI PER EFFETTO DEL SISMA

Pilastri - Sollecitazioni per effetto del sisma														
Pilastro	Dir	Estremo Inferiore						Estremo Superiore						L
		M1	M2	M3	N	T2	T3	M1	M2	M3	N	T2	T3	
		[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	
Pilastrata: Pilastrata1														
Pilastro 1	X	100	6.511	248	2.026	72	4.265	100	5.083	90	2.026	72	4.265	01
	Y	3	721	6.600	4.144	5.017	371	3	286	7.038	4.144	5.017	371	01
	Z	2	243	265	2.614	332	120	2	85	643	2.614	332	120	01
Pilastrata: Pilastrata2														
Pilastro 2	X	40	8.390	99	368	124	5.638	40	6.934	236	368	124	5.638	01
	Y	7	85	5.956	3.911	4.860	57	7	70	7.256	3.911	4.860	57	01
	Z	1	18	234	3.550	321	8	1	5	648	3.550	321	8	01
Pilastrata: Pilastrata3														
Pilastro 3	X	40	8.390	99	368	124	5.638	40	6.934	236	368	124	5.638	01
	Y	7	85	5.956	3.911	4.860	57	7	70	7.256	3.911	4.860	57	01
	Z	1	18	234	3.550	321	8	1	5	648	3.550	321	8	01
Pilastrata: Pilastrata4														
Pilastro 4	X	100	6.511	248	2.026	72	4.265	100	5.083	90	2.026	72	4.265	01
	Y	3	721	6.600	4.144	5.017	371	3	286	7.038	4.144	5.017	371	01
	Z	2	243	265	2.614	332	120	2	85	643	2.614	332	120	01
Pilastrata: Pilastrata5														
Pilastro 5	X	100	6.511	248	2.026	72	4.265	100	5.083	90	2.026	72	4.265	01
	Y	3	721	6.600	4.144	5.017	371	3	286	7.038	4.144	5.017	371	01
	Z	2	243	265	2.614	332	120	2	85	643	2.614	332	120	01
Pilastrata: Pilastrata6														
Pilastro 6	X	40	8.390	99	368	124	5.638	40	6.934	236	368	124	5.638	01
	Y	7	85	5.956	3.911	4.860	57	7	70	7.256	3.911	4.860	57	01
	Z	1	18	234	3.550	321	8	1	5	648	3.550	321	8	01
Pilastrata: Pilastrata7														
Pilastro 7	X	40	8.390	99	368	124	5.638	40	6.934	236	368	124	5.638	01
	Y	7	85	5.956	3.911	4.860	57	7	70	7.256	3.911	4.860	57	01
	Z	1	18	234	3.550	321	8	1	5	648	3.550	321	8	01
Pilastrata: Pilastrata8														
Pilastro 8	X	100	6.511	248	2.026	72	4.265	100	5.083	90	2.026	72	4.265	01
	Y	3	721	6.600	4.144	5.017	371	3	286	7.038	4.144	5.017	371	01
	Z	2	243	265	2.614	332	120	2	85	643	2.614	332	120	01

LEGENDA Pilastri - Sollecitazioni per effetto del sisma

- Pilastro** Numero identificativo del pilastro. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della pilastrata al livello considerato.
Dir Direzione del sisma.
Estremo Inferiore/Superiore Le caratteristiche della sollecitazione sono relative al sistema di riferimento locale 1, 2, 3.
L Identificativo del livello, nella relativa tabella.

PILASTRI - SOLLECITAZIONI PER ECCENTRICITA' ACCIDENTALE

Pilastri - Sollecitazioni per eccentricità accidentale															
Pilastro	Dir	e	Estremo Inferiore						Estremo Superiore						L
			M1	M2	M3	N	T2	T3	M1	M2	M3	N	T2	T3	
			[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	
Pilastrata: Pilastrata1															
Pilastro 1	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01	
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01	
	Y	+	55	400	-1.026	586	-762	-228	55	-220	1.044	586	-762	-228	01
	Y	-	-55	-400	1.026	-586	762	228	-55	220	-1.044	-586	762	228	01
Pilastrata: Pilastrata2															
Pilastro 2	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01	
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01	
	Y	+	-15	392	-306	206	-241	-255	-15	-301	348	206	-241	-255	01
	Y	-	15	-392	306	-206	241	255	15	301	-348	-206	241	255	01
Pilastrata: Pilastrata3															
Pilastro 3	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01	
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01	
	Y	+	-15	392	306	-206	241	-255	-15	-301	-348	-206	241	-255	01
	Y	-	15	-392	-306	206	-241	255	15	301	348	206	-241	255	01
Pilastrata: Pilastrata4															
Pilastro 4	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01	
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01	
	Y	+	55	400	1.026	-586	762	-228	55	-220	-1.044	-586	762	-228	01
	Y	-	-55	-400	-1.026	586	-762	228	-55	220	1.044	586	-762	228	01
Pilastrata: Pilastrata5															
Pilastro 5	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01	
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01	
	Y	+	55	-400	-1.026	-586	-762	228	55	220	1.044	-586	-762	228	01
	Y	-	-55	400	1.026	586	762	-228	-55	-220	-1.044	586	762	-228	01
Pilastrata: Pilastrata6															
Pilastro 6	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01	
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01	
	Y	+	-15	-392	-306	-206	-241	255	-15	301	348	-206	-241	255	01
	Y	-	15	392	306	206	241	-255	15	-301	-348	206	241	-255	01
Pilastrata: Pilastrata7															
Pilastro 7	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01	
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01	
	Y	+	-15	-392	306	206	241	255	-15	301	-348	206	241	255	01
	Y	-	15	392	-306	-206	-241	-255	15	-301	348	-206	-241	-255	01
Pilastrata: Pilastrata8															
Pilastro 8	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01	

Pilastro	Dir	e	Pilastri - Sollecitazioni per eccentricità accidentale												L		
			Estremo Inferiore						Estremo Superiore								
			M1	M2	M3	N	T2	T3	M1	M2	M3	N	T2	T3			
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
	Y	+	55	-400	1.026	586	762	228	55	220	-1.044	586	762	228	55	01	
	Y	-	-55	400	-1.026	-586	-762	-228	-55	-220	1.044	-586	-762	-228	-55	01	

LEGENDA Pilastri - Sollecitazioni per eccentricità accidentale

Pilastro Numero identificativo del pilastro. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della pilastriata al livello considerato.
Dir Direzione del sisma.
e Segno dell'eccentricità accidentale.
Estremo Inferiore/Estremo Superiore Le caratteristiche della sollecitazione sono relative al sistema di riferimento locale 1, 2, 3.
L Identificativo del livello, nella relativa tabella.

SOLAI - SOLLECITAZIONI PER CONDIZIONI DI CARICO NON SISMICHE

Campata	CC	Solai - Sollecitazioni per condizioni di carico non sismiche					
		Estremo Iniziale			Estremo Finale		
		M3	N	T2	M3	N	T2
		[N-m]	[N]	[N]	[N-m]	[N]	[N]
Piano Terra		Sezione solaio: Solai1.1					
Travetto 1-2	000	0	0	4.108	0	0	-4.108
	000	0	0	1.753	0	0	-1.753
	000	0	0	626	0	0	-626
	000	0	0	601	0	0	-601
Piano Terra		Sezione solaio: Solai1.2					
Travetto 1-2	000	0	0	4.059	0	0	-4.059
	000	0	0	1.732	0	0	-1.732
	000	0	0	619	0	0	-619
	000	0	0	594	0	0	-594

LEGENDA Solai - Sollecitazioni per condizioni di carico non sismiche

CC Identificativo della Condizione di Carico, nella relativa tabella.
Estremo Iniziale/Finale Le caratteristiche della sollecitazione sono relative al sistema di riferimento locale 1, 2, 3.

NODI - REAZIONI VINCOLARI ESTERNE PER CONDIZIONI DI CARICO NON SISMICHE

Nodi - Reazioni vincolari esterne per condizioni di carico non sismiche							
N	CC	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
		[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]
00001	001	36.522	-107.358	43.347	6.692	-1.934	2.750
00001	002	7.604	-27.582	9.908	2.226	-553	908
00001	003	2.974	-10.455	3.534	764	-229	250
00001	004	2.855	-10.038	3.393	733	-220	240
00001	005	9.320	-16.584	8.424	644	196	-29
00003	001	36.522	107.358	43.347	-6.692	-1.934	-2.750
00003	002	7.604	27.582	9.908	-2.226	-553	-908
00003	003	2.974	10.455	3.534	-764	-229	-250
00003	004	2.855	10.038	3.393	-733	-220	-240
00003	005	9.320	16.584	8.424	-644	196	29
00005	001	-36.522	107.358	43.347	-6.692	1.934	2.750
00005	002	-7.604	27.582	9.908	-2.226	553	908
00005	003	-2.974	10.455	3.534	-764	229	250
00005	004	-2.855	10.038	3.393	-733	220	240
00005	005	-9.320	16.584	8.424	-644	-196	-29
00007	001	-36.522	-107.358	43.347	6.692	1.934	-2.750
00007	002	-7.604	-27.582	9.908	2.226	553	-908
00007	003	-2.974	-10.455	3.534	764	229	-250
00007	004	-2.855	-10.038	3.393	733	220	-240
00007	005	-9.320	-16.584	8.424	644	-196	29
00009	001	29.020	-88.033	73.574	10.204	633	-2.607
00009	002	5.911	-26.834	19.550	3.539	52	-927
00009	003	2.324	-8.853	6.982	1.356	21	-256
00009	004	2.231	-8.498	6.703	1.302	21	-246
00009	005	7.477	-4.232	9.532	-395	356	143
00011	001	-29.020	-88.033	73.574	10.204	-633	2.607
00011	002	-5.911	-26.834	19.550	3.539	-52	927
00011	003	-2.324	-8.853	6.982	1.356	-21	256
00011	004	-2.231	-8.498	6.703	1.302	-21	246
00011	005	-7.477	-4.232	9.532	-395	-356	-143
00013	001	29.020	88.033	73.574	-10.204	633	2.607
00013	002	5.911	26.834	19.550	-3.539	52	927
00013	003	2.324	8.853	6.982	-1.356	21	256
00013	004	2.231	8.498	6.703	-1.302	21	246
00013	005	7.477	4.232	9.532	395	356	-143
00015	001	-29.020	88.033	73.574	-10.204	-633	-2.607
00015	002	-5.911	26.834	19.550	-3.539	-52	-927
00015	003	-2.324	8.853	6.982	-1.356	-21	-256
00015	004	-2.231	8.498	6.703	-1.302	-21	-246
00015	005	-7.477	4.232	9.532	395	-356	143

LEGENDA Nodi - Reazioni vincolari esterne per condizioni di carico non sismiche

N Numero identificativo del nodo.
CC Identificativo della Condizione di Carico nella relativa tabella.

Nodi - Reazioni vincolari esterne per condizioni di carico non sismiche

N	CC	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
		[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]

Fx, Fy, Fz, Mx, My, Mz Reazioni vincolari relative al sistema di riferimento globale X, Y, Z.

NODI - REAZIONI VINCOLARI ESTERNE PER EFFETTO DEL SISMA

Nodi - Reazioni vincolari esterne per effetto del sisma

N	Dir	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
		[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]
00001	X	13.030	7.005	2.027	248	6.511	45
00001	Y	5.324	5.296	4.145	6.600	721	1.021
00001	Z	1.813	5.329	2.614	265	243	23
00003	X	13.030	7.005	2.027	248	6.511	45
00003	Y	5.324	5.296	4.145	6.600	721	1.021
00003	Z	1.813	5.329	2.614	265	243	23
00005	X	13.030	7.005	2.027	248	6.511	45
00005	Y	5.324	5.296	4.145	6.600	721	1.021
00005	Z	1.813	5.329	2.614	265	243	23
00007	X	13.030	7.005	2.027	248	6.511	45
00007	Y	5.324	5.296	4.145	6.600	721	1.021
00007	Z	1.813	5.329	2.614	265	243	23
00009	X	2.690	762	368	99	8.390	187
00009	Y	4.377	6.164	3.910	5.956	85	565
00009	Z	1.513	2.645	3.550	235	17	33
00011	X	2.690	762	368	99	8.390	187
00011	Y	4.377	6.164	3.910	5.956	85	565
00011	Z	1.513	2.645	3.550	235	17	33
00013	X	2.690	762	368	99	8.390	187
00013	Y	4.377	6.164	3.910	5.956	85	565
00013	Z	1.513	2.645	3.550	235	17	33
00015	X	2.690	762	368	99	8.390	187
00015	Y	4.377	6.164	3.910	5.956	85	565
00015	Z	1.513	2.645	3.550	235	17	33

LEGENDA Nodi - Reazioni vincolari esterne per effetto del sisma

N Numero identificativo del NODO.

Dir Direzione del sisma.

Fx, Fy, Fz, Mx, My, Mz Reazioni vincolari relative al sistema di riferimento globale X, Y, Z.

NODI - REAZIONI VINCOLARI ESTERNE PER ECCENTRICITA' ACCIDENTALE

Nodi - Reazioni vincolari esterne per eccentricità accidentale

N	Dir	e	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
			[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]
00001	X	+	0	0	0	0	0	0
00001	X	-	0	0	0	0	0	0
00001	Y	+	-337	859	-586	-1.026	400	197
00001	Y	-	337	-859	586	1.026	-400	-197
00003	X	+	0	0	0	0	0	0
00003	X	-	0	0	0	0	0	0
00003	Y	+	337	859	586	-1.026	-400	197
00003	Y	-	-337	-859	-586	1.026	400	-197
00005	X	+	0	0	0	0	0	0
00005	X	-	0	0	0	0	0	0
00005	Y	+	337	-859	-586	1.026	-400	197
00005	Y	-	-337	859	586	-1.026	400	-197
00007	X	+	0	0	0	0	0	0
00007	X	-	0	0	0	0	0	0
00007	Y	+	-337	-859	586	1.026	400	197
00007	Y	-	337	859	-586	-1.026	-400	-197
00009	X	+	0	0	0	0	0	0
00009	X	-	0	0	0	0	0	0
00009	Y	+	813	-313	206	306	392	304
00009	Y	-	-813	313	-206	-306	-392	-304
00011	X	+	0	0	0	0	0	0
00011	X	-	0	0	0	0	0	0
00011	Y	+	813	313	-206	-306	392	304
00011	Y	-	-813	-313	206	306	-392	-304
00013	X	+	0	0	0	0	0	0
00013	X	-	0	0	0	0	0	0
00013	Y	+	-813	-313	-206	306	-392	304
00013	Y	-	813	313	206	-306	392	-304
00015	X	+	0	0	0	0	0	0
00015	X	-	0	0	0	0	0	0
00015	Y	+	-813	313	206	-306	-392	304
00015	Y	-	813	-313	-206	306	392	-304

LEGENDA Nodi - Reazioni vincolari esterne per eccentricità accidentale

N Numero identificativo del nodo.

Dir Direzione del sisma.

e Segno dell'eccentricità accidentale.

Fx, Fy, Fz, Mx, My, Mz Reazioni vincolari relative al sistema di riferimento globale X, Y, Z.

EDIFICIO - VERIFICHE DI RIPARTIZIONE DELLE FORZE SISMICHE

Edificio - Verifiche di ripartizione delle forze sismiche

Tg _{tot} X	Tg _{tot} Y	Tg _{pil} X	Tg _{pil} Y	% _{pil} X	% _{pil} Y	Tg _{setti} X	Tg _{setti} Y	% _{setti} X	% _{setti} Y	Tg _{altro} X	Tg _{altro} Y	% _{altro} X	% _{altro} Y
[N]	[N]	[N]	[N]			[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]

Edificio - Verifiche di ripartizione delle forze sismiche

Tg _{tot} X	Tg _{tot} Y	Tg _{pil} X	Tg _{pil} Y	% _{pil} X	% _{pil} Y	Tg _{setti} X	Tg _{setti} Y	% _{setti} X	% _{setti} Y	Tg _{altro} X	Tg _{altro} Y	% _{altro} X	% _{altro} Y
[N]	[N]	[N]	[N]			[N]	[N]			[N]	[N]		
39.612	39.508	39.612	39.508	100,0	100,0	0	0	0,0	0,0	0	0	0,0	0,0

LEGENDA Edificio - Verifiche di ripartizione delle forze sismiche

- Tg_{tot}** Taglio totale alla quota Zero Sismico (nella direzione X o Y) [N]
- Tg_{pil}** Taglio totale alla quota Zero Sismico assorbito dai pilastri (nella direzione X o Y) [N]
- %_{pil}** Percentuale del Taglio totale alla quota Zero Sismico assorbito dai pilastri (nella direzione X o Y)
- Tg_{setti}** Taglio totale alla quota Zero Sismico assorbito dai setti [N]
- %_{setti}** Percentuale del Taglio totale alla quota Zero Sismico assorbito dai setti (nella direzione X o Y)
- Tg_{altro}** Taglio totale alla quota Zero Sismico NON assorbito dai pilastri e dai setti (nella direzione X o Y) [N]
- %_{altro}** Percentuale del Taglio totale alla quota Zero Sismico NON assorbito dai pilastri e dai setti (nella direzione X o Y)

NODI - VERIFICA DI CONFINAMENTO (Elevazione)

Dati generali di verifica

ID _{nd}	Pos	Stato	P _{sup}	σ _{CR}	σ _{TR}	f _{yk}	f _{fk}	N _{d,max}	Staffe	CS		Intrv
										η	ξ	
				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]				
Nodo 2	E	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	4/φ8/10/2	0,00	0,00	NO
Nodo 4	E	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	4/φ8/10/2	0,00	0,00	NO
Nodo 6	E	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	4/φ8/10/2	0,00	0,00	NO
Nodo 8	E	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	4/φ8/10/2	0,00	0,00	NO
Nodo 10	E	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	4/φ8/10/2	0,00	0,00	NO
Nodo 12	E	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	4/φ8/10/2	0,00	0,00	NO
Nodo 14	E	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	4/φ8/10/2	0,00	0,00	NO
Nodo 16	E	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	4/φ8/10/2	0,00	0,00	NO

Dati indicati per direzione

ID _{nd}	Di _r	ID _{trave}	b _j	h _{jw}	A _{sup} /M ⁺	A _{inf} /M ⁻	Or _{V_{jd}}	V _{c,η}	V _{c,ξ}	σ _η	σ _ξ	V _{jsd, sup}	V _{jsd, inf}	V _{jsr}	h _{jc}
Nodo 2	1	Trave 1a-5	30	35	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	-	24
	2	Trave 5-6	30	25	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	-	25
Nodo 4	1	Trave 1-1a	30	35	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	-	24
	2	Trave 1-2	30	25	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	-	25
Nodo 6	1	Trave 4-4a	30	35	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	-	24
	2	Trave 3-4	30	25	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	-	25
Nodo 8	1	Trave 4a-8	30	35	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	-	24
	2	Trave 7-8	30	25	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	-	25
Nodo 10	1	Trave 3a-7	30	35	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	-	24
	2	Trave 7-8	30	25	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	-	25
		Trave 6-7	30	25	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	-	25
Nodo 12	1	Trave 2a-6	30	35	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	-	24
	2	Trave 6-7	30	25	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	-	25
		Trave 5-6	30	25	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	-	25
Nodo 14	1	Trave 3-3a	30	35	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	-	24
	2	Trave 3-4	30	25	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	-	25
		Trave 2-3	30	25	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	-	25
Nodo 16	1	Trave 2-2a	30	35	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	-	24
	2	Trave 2-3	30	25	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	-	25
		Trave 1-2	30	25	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	-	25

LEGENDA - Verifica di Confinamento - Dati per Verifica

- ID_{intrv}** Identificativo dell'intervento
- Pos** Posizione del nodo: [I] = interno; [E] = esterno
- Stato** Identificativo dello stato del nodo: [N C] = Non Confinato; [C] = Confinato
- P_{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_{fk}** Resistenza caratteristica ultima del rinforzo in FRP; [-] = rinforzo non presente
- N_{d,max}** Sforzo normale massimo nel pilastro al di sopra del nodo
- Staffe** Staffe nel nodo (numero di staffe/diametro in mm/passi in cm/numero di bracci); [-] = assenza di staffe nel nodo
- CS** Minimo coefficiente di sicurezza: [η] = a compressione; [ξ] = a trazione; [f] = relativo al rinforzo e alle staffe; [NS] = Non Significativo - Per valori di CS maggiori o uguali a 100;
- Intrv** [SI] = nodo con presenza di rinforzo; [NO] = nodo senza rinforzo
- Dir** Direzione di verifica
- ID_{trave}** 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 V_{jd}** 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_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}** Forze orizzontali di progetto del rinforzo e delle staffe superiori e inferiori; [-] = rinforzo non presente
- V_{jsr}** Forza orizzontale resistente del rinforzo e delle staffe; [-] = rinforzo non presente
- h_{jc}** Distanza, tra le giaciture più esterne delle armature del pilastro, nella direzione in esame

TRAVI - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO STATO LIMITE ULTIMO (Elevazione)

Travi - Verifiche pressoflessione retta allo stato limite ultimo

Trave	%LLI	Ns	Mxs	Ni	Mxi	Afs	Afi	CSs	CSi	Intrv
Piano Terra										
Trave 1-2	0%	-5.239	9.173	-5.239	1.305	4,62	4,62	4,63	32,52	NO
	25%	-	-	-1.977	6.765	4,62	4,62	-	6,33	NO

Travi - Verifiche pressoflessione retta allo stato limite ultimo

Trave	%LLI	Ns	Mxs	Ni	Mxi	Afs	Afi	CSs	CSi	Intrv	
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm ³]	[cm ³]				
Trave 2-3	50%	-	-	-1.977	8.519	4,62	4,62	-	5,02	NO	
	75%	-5.053	2.914	-5.053	3.996	4,62	4,62	14,57	10,62	NO	
	100%	-1.977	14.829	-	-	4,62	4,62	2,89	-	NO	
	0%	-2.826	12.866	-	-	4,62	4,62	3,32	-	NO	
	25%	-2.826	2.825	-2.826	3.594	4,62	4,62	15,12	11,88	NO	
	50%	-	-	-4.124	5.955	4,62	4,62	-	7,15	NO	
	75%	-2.826	2.823	-2.826	3.594	4,62	4,62	15,13	11,88	NO	
Trave 3-4	100%	-2.826	12.863	-	-	4,62	4,62	3,32	-	NO	
	0%	-1.977	14.827	-	-	4,62	4,62	2,89	-	NO	
	25%	-5.239	2.913	-5.239	3.996	4,62	4,62	14,57	10,62	NO	
	50%	-	-	-1.977	8.522	4,62	4,62	-	5,02	NO	
	75%	-	-	-1.977	6.766	4,62	4,62	-	6,33	NO	
	100%	-5.053	9.175	-5.053	1.302	4,62	4,62	4,63	32,61	NO	
	Piano Terra						Travata: Trave5-6-7-8				
Trave 5-6	0%	-5.239	9.173	-5.239	1.305	4,62	4,62	4,63	32,52	NO	
	25%	-	-	-1.977	6.765	4,62	4,62	-	6,33	NO	
	50%	-	-	-1.977	8.519	4,62	4,62	-	5,02	NO	
	75%	-5.053	2.914	-5.053	3.996	4,62	4,62	14,57	10,62	NO	
Trave 6-7	100%	-1.977	14.829	-	-	4,62	4,62	2,89	-	NO	
	0%	-2.826	12.866	-	-	4,62	4,62	3,32	-	NO	
	25%	-2.826	2.825	-2.826	3.594	4,62	4,62	15,12	11,88	NO	
	50%	-	-	-4.124	5.955	4,62	4,62	-	7,15	NO	
Trave 7-8	75%	-2.826	2.823	-2.826	3.594	4,62	4,62	15,13	11,88	NO	
	100%	-2.826	12.863	-	-	4,62	4,62	3,32	-	NO	
	0%	-1.977	14.827	-	-	4,62	4,62	2,89	-	NO	
	25%	-5.239	2.913	-5.239	3.996	4,62	4,62	14,57	10,62	NO	
Trave 7-8	50%	-	-	-1.977	8.522	4,62	4,62	-	5,02	NO	
	75%	-	-	-1.977	6.766	4,62	4,62	-	6,33	NO	
	100%	-5.053	9.175	-5.053	1.302	4,62	4,62	4,63	32,61	NO	
	Piano Terra						Travata: Trave1a-2a-3a-4a				
Trave 1a-2a	0%	7.073	7.842	2.774	238	4,62	4,62	7,93	NS	NO	
	25%	-	-	7.807	8.353	4,62	4,62	-	7,46	NO	
	50%	-	-	7.807	10.573	4,62	4,62	-	5,90	NO	
	75%	-	-	7.073	7.991	4,62	4,62	-	7,79	NO	
Trave 2a-3a	100%	5.731	7.401	-	-	4,62	4,62	8,38	-	NO	
	0%	9.901	9.896	-	-	4,62	4,62	6,33	-	NO	
	25%	5.253	555	9.593	5.104	4,62	4,62	NS	12,27	NO	
	50%	-	-	9.593	7.480	4,62	4,62	-	8,37	NO	
Trave 3a-4a	75%	5.253	555	9.593	5.104	4,62	4,62	NS	12,27	NO	
	100%	9.901	9.906	-	-	4,62	4,62	6,33	-	NO	
	0%	5.731	7.400	-	-	4,62	4,62	8,38	-	NO	
	25%	-	-	7.073	7.991	4,62	4,62	-	7,79	NO	
Trave 3a-4a	50%	-	-	7.807	10.576	4,62	4,62	-	5,89	NO	
	75%	-	-	7.807	8.358	4,62	4,62	-	7,46	NO	
	100%	7.073	7.839	2.774	240	4,62	4,62	7,94	NS	NO	
	Piano Terra						Travata: Trave1-1a-5				
Trave 1-1a	0%	35.843	29.770	-	-	4,62	4,62	2,25	-	NO	
	25%	1.503	13.515	29.480	17.222	4,62	4,62	4,54	3,82	NO	
	50%	-	-	25.177	36.008	4,62	4,62	-	1,81	NO	
	75%	-	-	20.877	45.147	4,62	4,62	-	1,43	NO	
Trave 1a-5	100%	-	-	19.268	46.189	4,62	4,62	-	1,39	NO	
	0%	-	-	19.267	46.185	4,62	4,62	-	1,39	NO	
	25%	-	-	20.873	45.146	4,62	4,62	-	1,43	NO	
	50%	-	-	25.176	36.003	4,62	4,62	-	1,81	NO	
Trave 1a-5	75%	6.704	13.515	29.478	17.225	4,62	4,62	4,60	3,82	NO	
	100%	35.842	29.774	-	-	4,62	4,62	2,24	-	NO	
	Piano Terra						Travata: Trave2-2a-6				
	Trave 2-2a	0%	59.986	51.024	-	-	4,62	4,62	1,39	-	NO
25%		56.959	22.500	49.632	27.177	4,62	4,62	3,12	2,54	NO	
50%		-	-	42.617	58.824	4,62	7,70	-	1,80	NO	
75%		-	-	35.604	74.742	4,62	7,70	-	1,41	NO	
Trave 2a-6	100%	-	-	33.146	76.951	4,62	7,70	-	1,36	NO	
	0%	-	-	33.144	76.938	4,62	7,70	-	1,36	NO	
	25%	-	-	35.602	74.733	4,62	7,70	-	1,41	NO	
	50%	-	-	42.619	58.816	4,62	7,70	-	1,80	NO	
Trave 2a-6	75%	56.958	22.502	49.632	27.174	4,62	4,62	3,12	2,54	NO	
	100%	59.985	51.023	-	-	4,62	4,62	1,39	-	NO	
	Piano Terra						Travata: Trave3-3a-7				
	Trave 3-3a	0%	59.986	51.024	-	-	4,62	4,62	1,39	-	NO
25%		56.959	22.500	49.632	27.177	4,62	4,62	3,12	2,54	NO	
50%		-	-	42.617	58.824	4,62	7,70	-	1,80	NO	
75%		-	-	35.604	74.742	4,62	7,70	-	1,41	NO	
Trave 3a-7	100%	-	-	33.146	76.951	4,62	7,70	-	1,36	NO	
	0%	-	-	33.144	76.938	4,62	7,70	-	1,36	NO	
	25%	-	-	35.602	74.733	4,62	7,70	-	1,41	NO	
	50%	-	-	42.619	58.816	4,62	7,70	-	1,80	NO	
Trave 3a-7	75%	56.958	22.502	49.632	27.174	4,62	4,62	3,12	2,54	NO	
	100%	59.985	51.023	-	-	4,62	4,62	1,39	-	NO	
	Piano Terra						Travata: Trave4-4a-8				
	Trave 4-4a	0%	35.843	29.770	-	-	4,62	4,62	2,25	-	NO
25%		1.503	13.515	29.480	17.222	4,62	4,62	4,54	3,82	NO	
50%		-	-	25.177	36.008	4,62	4,62	-	1,81	NO	
75%		-	-	20.877	45.147	4,62	4,62	-	1,43	NO	
Trave 4a-8	100%	-	-	19.268	46.189	4,62	4,62	-	1,39	NO	
	0%	-	-	19.267	46.185	4,62	4,62	-	1,39	NO	

Travi - Verifiche pressoflessione retta allo stato limite ultimo

Trave	%LLI	Ns	Mxs	Ni	Mxi	Afs	Afi	CSs	CSi	Intrv
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm ²]	[cm ²]			
	25%	-	-	20.873	45.146	4,62	4,62	-	1,43	NO
	50%	-	-	25.176	36.003	4,62	4,62	-	1,81	NO
	75%	6.704	13.515	29.478	17.225	4,62	4,62	4,60	3,82	NO
	100%	35.842	29.774	-	-	4,62	4,62	2,24	-	NO

LEGENDA Travi - Verifiche pressoflessione retta allo stato limite ultimo

- Trave** Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
%LLI Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di sollecitazione e armature, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione della trave (LLI), a partire dal suo estremo iniziale
Ns, Mxs Coppia M-N che dà origine alla massima armatura di trazione superiore.
Ni, Mxi Coppia M-N che dà origine alla massima armatura di trazione inferiore.
Afs, Afi Area delle armature esecutive superiori ed inferiori.
CSs, CSi Coefficienti di sicurezza relativi rispettivamente, a "Ns", "Mxs", "Afs" e "Ni", "Mxi", "Afi" : [NS] = Non Significativo - Per valori di CS maggiori o uguali a 100.
Intrv [SI] = nodo con presenza di rinforzo; [NO] = nodo senza rinforzo.

TRAVI - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO STATO LIMITE ULTIMO (Elevazione)

Travi - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo stato limite ultimo

Trave	%LLI	max/m in	Ty	CS	Vcc	Vwd	N	Vwp	Vr1	Vfd	ctg Ø	Afte	Afpe	AfDge	Intrv
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
Piano Terra															
Travata: Trave1-2-3-4															
Trave 1-2	0%	+	27.727	6,16	170.780	378.691	0	0	148.027	0	2,50	0,1677	0,0000	0,0000	NO
		-	-11.376	15,01	170.780	378.691	0	0	147.889	0	2,50	0,1677	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	22.391	4,91	170.780	110.024	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-14.194	7,75	170.780	110.024	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	17.056	6,45	170.780	110.024	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-17.012	6,47	170.780	110.024	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	14.238	7,73	170.780	110.024	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-22.348	4,92	170.780	110.024	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	11.419	14,96	170.780	378.691	0	0	147.823	0	2,50	0,1677	0,0000	0,0000	NO
		-	-27.684	6,17	170.780	378.691	0	0	147.685	0	2,50	0,1677	0,0000	0,0000	NO
Trave 2-3	0%	+	27.861	6,13	170.780	383.811	0	0	146.968	0	2,50	0,1677	0,0000	0,0000	NO
		-	-11.748	14,54	170.780	383.811	0	0	146.830	0	2,50	0,1677	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	22.590	5,10	170.780	115.143	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-14.532	7,92	170.780	115.143	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	17.317	6,65	170.780	115.143	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-17.318	6,65	170.780	115.143	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	14.533	7,92	170.780	115.143	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-22.589	5,10	170.780	115.143	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	11.749	14,54	170.780	383.811	0	0	146.963	0	2,50	0,1677	0,0000	0,0000	NO
		-	-27.860	6,13	170.780	383.811	0	0	146.827	0	2,50	0,1677	0,0000	0,0000	NO
Trave 3-4	0%	+	27.688	6,17	170.780	378.691	0	0	147.812	0	2,50	0,1677	0,0000	0,0000	NO
		-	-11.424	14,95	170.780	378.691	0	0	147.675	0	2,50	0,1677	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	22.352	4,92	170.780	110.024	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-14.242	7,73	170.780	110.024	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	17.017	6,47	170.780	110.024	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-17.060	6,45	170.780	110.024	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	14.199	7,75	170.780	110.024	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-22.396	4,91	170.780	110.024	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	11.380	15,01	170.780	378.691	0	0	148.021	0	2,50	0,1677	0,0000	0,0000	NO
		-	-27.732	6,16	170.780	378.691	0	0	147.884	0	2,50	0,1677	0,0000	0,0000	NO
Piano Terra															
Travata: Trave5-6-7-8															
Trave 5-6	0%	+	27.727	6,16	170.780	378.691	0	0	148.027	0	2,50	0,1677	0,0000	0,0000	NO
		-	-11.376	15,01	170.780	378.691	0	0	147.889	0	2,50	0,1677	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	22.391	4,91	170.780	110.024	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-14.194	7,75	170.780	110.024	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	17.056	6,45	170.780	110.024	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-17.012	6,47	170.780	110.024	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	14.238	7,73	170.780	110.024	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-22.348	4,92	170.780	110.024	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	11.419	14,96	170.780	378.691	0	0	147.823	0	2,50	0,1677	0,0000	0,0000	NO
		-	-27.684	6,17	170.780	378.691	0	0	147.685	0	2,50	0,1677	0,0000	0,0000	NO
Trave 6-7	0%	+	27.861	6,13	170.780	383.811	0	0	146.968	0	2,50	0,1677	0,0000	0,0000	NO
		-	-11.748	14,54	170.780	383.811	0	0	146.830	0	2,50	0,1677	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	22.590	5,10	170.780	115.143	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-14.532	7,92	170.780	115.143	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	17.317	6,65	170.780	115.143	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-17.318	6,65	170.780	115.143	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	14.533	7,92	170.780	115.143	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-22.589	5,10	170.780	115.143	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	11.749	14,54	170.780	383.811	0	0	146.963	0	2,50	0,1677	0,0000	0,0000	NO
		-	-27.860	6,13	170.780	383.811	0	0	146.827	0	2,50	0,1677	0,0000	0,0000	NO
Trave 7-8	0%	+	27.688	6,17	170.780	378.691	0	0	147.812	0	2,50	0,1677	0,0000	0,0000	NO
		-	-11.424	14,95	170.780	378.691	0	0	147.675	0	2,50	0,1677	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	22.352	4,92	170.780	110.024	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-14.242	7,73	170.780	110.024	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	17.017	6,47	170.780	110.024	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-17.060	6,45	170.780	110.024	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	14.199	7,75	170.780	110.024	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-22.396	4,91	170.780	110.024	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO

Travi - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo stato limite ultimo

Trave	%LLI	max/m in	Ty	CS	Vcc	Vwd	N	Vwp	Vr1	Vfd	ctg Ø	Afte	Afpe	AfDge	Intrv
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
	100%	+ -	11.380 -27.732	15,01 6,16	170.780 170.780	378.691 378.691	0 0	0 0	148.021 147.884	0 0	2,50 2,50	0,1677 0,1677	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
Piano Terra											Travata: Trave1a-2a-3a-4a				
Trave 1a-2a	0%	+ -	32.239 -15.300	7,35 15,49	237.001 237.001	354.287 354.287	3.844 3.844	0 0	196.671 196.543	0 0	2,50 2,50	0,1118 0,1118	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
	25%	+ -	27.762 -19.283	8,54 12,29	237.001 237.001	354.287 354.287	3.844 3.844	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,1118 0,1118	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
	50%	+ -	23.222 -23.265	6,24 6,23	237.001 237.001	144.936 144.936	3.844 3.844	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,0457 0,0457	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
	75%	+ -	19.239 -27.806	7,53 5,21	237.001 237.001	144.936 144.936	3.844 3.844	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,0457 0,0457	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
Trave 2a-3a	100%	+ -	15.257 -32.282	9,50 4,49	237.001 237.001	144.936 144.936	3.844 3.844	0 0	196.924 196.798	0 0	2,50 2,50	0,0457 0,0457	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
	0%	+ -	32.488 -15.698	4,46 9,23	237.155 237.155	144.936 144.936	4.945 4.945	0 0	195.561 195.431	0 0	2,50 2,50	0,0457 0,0457	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
	25%	+ -	28.063 -19.635	5,16 7,38	237.155 237.155	144.936 144.936	4.945 4.945	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,0457 0,0457	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
	50%	+ -	23.573 -23.574	6,15 6,15	237.155 237.155	144.936 144.936	4.945 4.945	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,0457 0,0457	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
Trave 3a-4a	75%	+ -	19.636 -28.061	7,38 5,17	237.155 237.155	144.936 144.936	4.945 4.945	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,0457 0,0457	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
	100%	+ -	15.698 -32.487	9,23 4,46	237.155 237.155	144.936 144.936	4.945 4.945	0 0	195.559 195.429	0 0	2,50 2,50	0,0457 0,0457	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
	0%	+ -	32.282 -15.257	4,49 9,50	237.001 237.001	144.936 144.936	3.844 3.844	0 0	196.924 196.799	0 0	2,50 2,50	0,0457 0,0457	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
	25%	+ -	27.805 -19.240	5,21 7,53	237.001 237.001	144.936 144.936	3.844 3.844	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,0457 0,0457	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
Trave 1a-5	50%	+ -	23.265 -23.222	6,23 6,24	237.001 237.001	144.936 144.936	3.844 3.844	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,0457 0,0457	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
	75%	+ -	19.282 -27.762	12,29 8,54	237.001 237.001	354.287 354.287	3.844 3.844	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,1118 0,1118	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
	100%	+ -	15.300 -32.238	15,49 7,35	237.001 237.001	354.287 354.287	3.844 3.844	0 0	196.669 196.542	0 0	2,50 2,50	0,1118 0,1118	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
	Piano Terra											Travata: Trave1-1a-5			
Trave 1-1a	0%	+ -	72.283 -35.860	3,30 6,65	238.612 238.612	348.627 348.627	15.379 15.379	0 0	193.896 193.759	0 0	2,50 2,50	0,1118 0,1118	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
	25%	+ -	62.626 -42.326	3,81 5,63	238.351 238.351	348.627 348.627	13.509 13.509	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,1118 0,1118	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
	50%	+ -	52.591 -49.063	2,92 3,13	238.090 238.090	153.769 153.769	11.640 11.640	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,0503 0,0503	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
	75%	+ -	45.862 -59.101	3,35 2,60	237.829 237.829	153.769 153.769	9.771 9.771	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,0503 0,0503	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
	100%	+ -	39.837 -68.117	3,86 2,26	237.731 237.731	153.769 153.769	9.069 9.069	0 0	182.457 182.342	0 0	2,50 2,50	0,0503 0,0503	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
	0%	+ -	68.117 -39.837	2,26 3,86	237.731 237.731	153.769 153.769	9.069 9.069	0 0	182.457 182.343	0 0	2,50 2,50	0,0503 0,0503	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
	25%	+ -	59.100 -45.862	2,60 3,35	237.829 237.829	153.769 153.769	9.770 9.770	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,0503 0,0503	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
	50%	+ -	49.059 -52.593	3,13 2,92	238.090 238.090	153.769 153.769	11.640 11.640	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,0503 0,0503	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
	75%	+ -	42.326 -62.626	5,63 3,81	238.351 238.351	348.627 348.627	13.509 13.509	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,1118 0,1118	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
	100%	+ -	35.860 -72.283	6,65 3,30	238.612 238.612	348.627 348.627	15.378 15.378	0 0	193.896 193.758	0 0	2,50 2,50	0,1118 0,1118	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
Piano Terra											Travata: Trave2-2a-6				
Trave 2-2a	0%	+ -	101.685 -26.382	2,36 9,11	240.289 240.289	349.733 349.733	27.388 27.388	0 0	224.408 224.236	0 0	2,50 2,50	0,1118 0,1118	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
	25%	+ -	89.708 -37.459	2,67 6,40	239.839 239.839	349.733 349.733	24.165 24.165	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,1118 0,1118	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
	50%	+ -	70.383 -49.071	2,20 3,16	239.389 239.389	154.876 154.876	20.943 20.943	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,0503 0,0503	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
	75%	+ -	58.783 -65.107	2,63 2,38	238.939 238.939	154.876 154.876	17.721 17.721	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,0503 0,0503	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
	100%	+ -	48.583 -79.107	3,19 1,96	238.777 238.777	154.876 154.876	16.563 16.563	0 0	178.677 178.614	0 0	2,50 2,50	0,0503 0,0503	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
	0%	+ -	79.107 -48.582	1,96 3,19	238.777 238.777	154.876 154.876	16.563 16.563	0 0	178.679 178.614	0 0	2,50 2,50	0,0503 0,0503	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
	25%	+ -	65.105 -58.782	2,38 2,63	238.939 238.939	154.876 154.876	17.720 17.720	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,0503 0,0503	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
	50%	+ -	49.068 -70.384	3,16 2,20	239.389 239.389	154.876 154.876	20.943 20.943	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,0503 0,0503	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
	75%	+ -	37.459 -89.699	6,40 2,67	239.839 239.839	349.733 349.733	24.165 24.165	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,1118 0,1118	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
	100%	+ -	26.382 -101.684	9,11 2,36	240.289 240.289	349.733 349.733	27.387 27.387	0 0	224.408 224.236	0 0	2,50 2,50	0,1118 0,1118	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
Piano Terra											Travata: Trave3-3a-7				
Trave 3-3a	0%	+ -	101.685 -26.382	2,36 9,11	240.289 240.289	349.733 349.733	27.388 27.388	0 0	224.408 224.236	0 0	2,50 2,50	0,1118 0,1118	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
	25%	+ -	89.708 -37.459	2,67 6,40	239.839 239.839	349.733 349.733	24.165 24.165	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,1118 0,1118	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
	50%	+ -	70.383 -49.071	2,20 3,16	239.389 239.389	154.876 154.876	20.943 20.943	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,0503 0,0503	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO

Travi - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo stato limite ultimo

Trave	%LLI	max/m in	Ty	CS	Vcc	Vwd	N	Vwp	Vr1	Vfd	ctg Θ	Afte	Afpe	AfDge	Intrv
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
Trave 3a-7	-	-	-49.071	3,16	239.389	154.876	20.943	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	58.783	2,63	238.939	154.876	17.721	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-65.107	2,38	238.939	154.876	17.721	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	48.583	3,19	238.777	154.876	16.563	0	178.677	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-79.107	1,96	238.777	154.876	16.563	0	178.614	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	0%	+	79.107	1,96	238.777	154.876	16.563	0	178.679	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-48.582	3,19	238.777	154.876	16.563	0	178.614	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	65.105	2,38	238.939	154.876	17.720	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-58.782	2,63	238.939	154.876	17.720	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	49.068	3,16	239.389	154.876	20.943	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-70.384	2,20	239.389	154.876	20.943	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	37.459	6,40	239.839	349.733	24.165	0	0	0	2,50	0,1118	0,0000	0,0000	NO
		-	-89.699	2,67	239.839	349.733	24.165	0	0	0	2,50	0,1118	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	26.382	9,11	240.289	349.733	27.387	0	224.408	0	2,50	0,1118	0,0000	0,0000	NO
	-	-101.68	2,36	240.289	349.733	27.387	0	224.236	0	2,50	0,1118	0,0000	0,0000	NO	
Piano Terra															
Travata: Trave4-4a-8															
Trave 4-4a	0%	+	72.283	3,30	238.612	348.627	15.379	0	193.896	0	2,50	0,1118	0,0000	0,0000	NO
		-	-35.860	6,65	238.612	348.627	15.379	0	193.759	0	2,50	0,1118	0,0000	0,0000	NO
Trave 4a-8	25%	+	62.626	3,81	238.351	348.627	13.509	0	0	0	2,50	0,1118	0,0000	0,0000	NO
		-	-42.326	5,63	238.351	348.627	13.509	0	0	0	2,50	0,1118	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	52.591	2,92	238.090	153.769	11.640	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-49.063	3,13	238.090	153.769	11.640	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	45.862	3,35	237.829	153.769	9.771	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-59.101	2,60	237.829	153.769	9.771	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	39.837	3,86	237.731	153.769	9.069	0	182.457	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-68.117	2,26	237.731	153.769	9.069	0	182.342	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	0%	+	68.117	2,26	237.731	153.769	9.069	0	182.457	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-39.837	3,86	237.731	153.769	9.069	0	182.343	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	59.100	2,60	237.829	153.769	9.770	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-45.862	3,35	237.829	153.769	9.770	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	49.059	3,13	238.090	153.769	11.640	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-52.593	2,92	238.090	153.769	11.640	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
75%	+	42.326	5,63	238.351	348.627	13.509	0	0	0	2,50	0,1118	0,0000	0,0000	NO	
	-	-62.626	3,81	238.351	348.627	13.509	0	0	0	2,50	0,1118	0,0000	0,0000	NO	
100%	+	35.860	6,65	238.612	348.627	15.378	0	193.896	0	2,50	0,1118	0,0000	0,0000	NO	
	-	-72.283	3,30	238.612	348.627	15.378	0	193.758	0	2,50	0,1118	0,0000	0,0000	NO	

LEGENDA Travi - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo stato limite ultimo

- Trave** Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
- %LLI** Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di sollecitazione e armature, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione della trave (LLI), a partire dal suo estremo iniziale.
- max/min** [+] = sollecitazione massima; [-] = sollecitazione minima.
- Ty** Valori massimo e minimo della sollecitazione di taglio.
- CS** Coefficienti di sicurezza relativi alle sollecitazioni "Ty+" e "Ty-": [NS] = Non Significativo - Per valori di CS maggiori o uguali a 100.
- Vcc** Valori massimo e minimo del taglio ultimo, per conglomerato compresso.
- Vwd** Contributi dell'acciaio al taglio ultimo dovuto alle staffe, relativi alle sollecitazioni "Ty+" e "Ty-".
- N** Sforzo Normale medio nella Sezione di Verifica.
- Vwp** Contributi dell'acciaio al taglio ultimo dovuti ai ferri piegati, relativi alle sollecitazioni "Ty+" e "Ty-".
- Vr1** Taglio Massimo in assenza di ARMATURA incrociata, relativi alle sollecitazioni "Ty+" e "Ty-".
- Vfd** Contributo acciaio al Taglio ultimo dovuto al rinforzo in FRP.
- ctg Θ** Ctg(Theta) utilizzato nel calcolo di Vcc, Vwd e Vwp, relativi alle sollecitazioni "Ty+" e "Ty-".
- Afte** Aree di ferro per il taglio in un centimetro, relativi alle sollecitazioni "Ty+" e "Ty-".
- Afpe** Aree di ferri piegati per il taglio in un centimetro, relativi alle sollecitazioni "Ty+" e "Ty-".
- AfDge** Area di Ferri incrociati nelle zone critiche, relativi alle sollecitazioni "Ty+" e "Ty-".
- Intrv** [SI] = nodo con presenza di rinforzo; [NO] = nodo senza rinforzo.

TRAVI - VERIFICHE A TORSIONE ALLO STATO LIMITE ULTIMO (Elevazione)

Travi - Verifiche a torsione allo stato limite ultimo

Trave	%LLI	Mt	Mrcd	Mrsd	Mrlid	Ctg Θ	Pe	Be	Hs	AfSt	AfLp	Intrv
	[%]	[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N-m]	[adim]	[mm]	[mm ²]	[mm]	[cm ² /cm]	[cm ²]	
Piano Terra												
Travata: Trave1-2-3-4												
Trave 1-2	0%	2.105	18.881	115.457	3.884	2,50	877	48.107	81	0,0022	2,26	NO
	25%	2.105	18.881	4.988	3.884	2,50	877	48.107	81	0,0022	2,26	NO
	50%	2.105	18.881	4.988	3.884	2,50	877	48.107	81	0,0022	2,26	NO
	75%	2.105	18.881	4.988	3.884	2,50	877	48.107	81	0,0022	2,26	NO
	100%	2.105	18.881	115.457	3.884	2,50	877	48.107	81	0,0022	2,26	NO
Trave 2-3	0%	0	18.881	0	0	2,50	877	48.107	81	0,0000	2,26	NO
	25%	0	18.881	0	0	2,50	877	48.107	81	0,0000	0,00	NO
	50%	0	18.881	0	0	2,50	877	48.107	81	0,0000	0,00	NO
	75%	0	18.881	0	0	2,50	877	48.107	81	0,0000	0,00	NO
	100%	0	18.881	0	0	2,50	877	48.107	81	0,0000	2,26	NO
Trave 3-4	0%	2.105	18.881	115.457	3.884	2,50	877	48.107	81	0,0022	2,26	NO
	25%	2.105	18.881	4.988	3.884	2,50	877	48.107	81	0,0022	2,26	NO
	50%	2.105	18.881	4.988	3.884	2,50	877	48.107	81	0,0022	2,26	NO
	75%	2.105	18.881	4.988	3.884	2,50	877	48.107	81	0,0022	2,26	NO
	100%	2.105	18.881	115.457	3.884	2,50	877	48.107	81	0,0022	2,26	NO
Piano Terra												
Travata: Trave5-6-7-8												
Trave 5-6	0%	2.105	18.881	115.457	3.884	2,50	877	48.107	81	0,0022	2,26	NO
	25%	2.105	18.881	4.988	3.884	2,50	877	48.107	81	0,0022	2,26	NO
	50%	2.105	18.881	4.988	3.884	2,50	877	48.107	81	0,0022	2,26	NO
	75%	2.105	18.881	4.988	3.884	2,50	877	48.107	81	0,0022	2,26	NO

Travi - Verifiche a torsione allo stato limite ultimo

Trave	%LLI	Mt	Mrcd	Mrsd	Mrlid	Ctg Ø	Pe	Be	Hs	AfSt	AfLp	Intr v
	[%]	[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N-m]	[adim]	[mm]	[mm ²]	[mm]	[cm ² /cm]	[cm ²]	
Trave 6-7	100%	2.105	18.881	115.457	3.884	2,50	877	48.107	81	0,0022	2,26	NO
	0%	0	18.881	0	0	2,50	877	48.107	81	0,0000	2,26	NO
	25%	0	18.881	0	0	2,50	877	48.107	81	0,0000	0,00	NO
	50%	0	18.881	0	0	2,50	877	48.107	81	0,0000	0,00	NO
	75%	0	18.881	0	0	2,50	877	48.107	81	0,0000	0,00	NO
Trave 7-8	100%	0	18.881	0	0	2,50	877	48.107	81	0,0000	2,26	NO
	0%	2.105	18.881	115.457	3.884	2,50	877	48.107	81	0,0022	2,26	NO
	25%	2.105	18.881	4.988	3.884	2,50	877	48.107	81	0,0022	2,26	NO
	50%	2.105	18.881	4.988	3.884	2,50	877	48.107	81	0,0022	2,26	NO
	75%	2.105	18.881	4.988	3.884	2,50	877	48.107	81	0,0022	2,26	NO
100%	2.105	18.881	115.457	3.884	2,50	877	48.107	81	0,0022	2,26	NO	
Piano Terra							Travata: Trave1a-2a-3a-4a					
Trave 1a-2a	0%	0	28.087	0	0	2,50	1.057	67.347	86	0,0000	0,00	NO
	25%	0	28.087	0	0	2,50	1.057	67.347	86	0,0000	0,00	NO
	50%	0	28.087	0	0	2,50	1.057	67.347	86	0,0000	0,00	NO
	75%	0	28.087	0	0	2,50	1.057	67.347	86	0,0000	0,00	NO
	100%	0	28.087	0	0	2,50	1.057	67.347	86	0,0000	0,00	NO
Trave 2a-3a	0%	0	28.087	0	0	2,50	1.057	67.347	86	0,0000	0,00	NO
	25%	0	28.087	0	0	2,50	1.057	67.347	86	0,0000	0,00	NO
	50%	0	28.087	0	0	2,50	1.057	67.347	86	0,0000	0,00	NO
	75%	0	28.087	0	0	2,50	1.057	67.347	86	0,0000	0,00	NO
	100%	0	28.087	0	0	2,50	1.057	67.347	86	0,0000	0,00	NO
Trave 3a-4a	0%	0	28.087	0	0	2,50	1.057	67.347	86	0,0000	0,00	NO
	25%	0	28.087	0	0	2,50	1.057	67.347	86	0,0000	0,00	NO
	50%	0	28.087	0	0	2,50	1.057	67.347	86	0,0000	0,00	NO
	75%	0	28.087	0	0	2,50	1.057	67.347	86	0,0000	0,00	NO
	100%	0	28.087	0	0	2,50	1.057	67.347	86	0,0000	0,00	NO
Piano Terra							Travata: Trave1-1a-5					
Trave 1-1a	0%	2.353	28.087	87.990	4.512	2,50	1.057	67.347	86	0,0018	2,26	NO
	25%	2.353	28.087	87.990	4.512	2,50	1.057	67.347	86	0,0018	2,26	NO
	50%	2.353	28.087	6.984	4.512	2,50	1.057	67.347	86	0,0018	2,26	NO
	75%	2.353	28.087	6.984	4.512	2,50	1.057	67.347	86	0,0018	2,26	NO
	100%	2.353	28.087	6.984	9.023	2,50	1.057	67.347	86	0,0018	4,52	NO
Trave 1a-5	0%	2.353	28.087	6.984	9.023	2,50	1.057	67.347	86	0,0018	4,52	NO
	25%	2.353	28.087	6.984	4.512	2,50	1.057	67.347	86	0,0018	2,26	NO
	50%	2.353	28.087	6.984	4.512	2,50	1.057	67.347	86	0,0018	2,26	NO
	75%	2.353	28.087	87.990	4.512	2,50	1.057	67.347	86	0,0018	2,26	NO
	100%	2.353	28.087	87.990	4.512	2,50	1.057	67.347	86	0,0018	2,26	NO
Piano Terra							Travata: Trave2-2a-6					
Trave 2-2a	0%	1.893	28.087	87.990	4.512	2,50	1.057	67.347	86	0,0014	2,26	NO
	25%	1.893	28.087	87.990	4.512	2,50	1.057	67.347	86	0,0014	2,26	NO
	50%	1.893	28.087	6.984	4.512	2,50	1.057	67.347	86	0,0014	2,26	NO
	75%	1.893	28.087	6.984	4.512	2,50	1.057	67.347	86	0,0014	2,26	NO
	100%	1.893	28.087	6.984	9.023	2,50	1.057	67.347	86	0,0014	4,52	NO
Trave 2a-6	0%	1.893	28.087	6.984	9.023	2,50	1.057	67.347	86	0,0014	4,52	NO
	25%	1.893	28.087	6.984	4.512	2,50	1.057	67.347	86	0,0014	2,26	NO
	50%	1.893	28.087	6.984	4.512	2,50	1.057	67.347	86	0,0014	2,26	NO
	75%	1.893	28.087	87.990	4.512	2,50	1.057	67.347	86	0,0014	2,26	NO
	100%	1.893	28.087	87.990	4.512	2,50	1.057	67.347	86	0,0014	2,26	NO
Piano Terra							Travata: Trave3-3a-7					
Trave 3-3a	0%	1.893	28.087	87.990	4.512	2,50	1.057	67.347	86	0,0014	2,26	NO
	25%	1.893	28.087	87.990	4.512	2,50	1.057	67.347	86	0,0014	2,26	NO
	50%	1.893	28.087	6.984	4.512	2,50	1.057	67.347	86	0,0014	2,26	NO
	75%	1.893	28.087	6.984	4.512	2,50	1.057	67.347	86	0,0014	2,26	NO
	100%	1.893	28.087	6.984	9.023	2,50	1.057	67.347	86	0,0014	4,52	NO
Trave 3a-7	0%	1.893	28.087	6.984	9.023	2,50	1.057	67.347	86	0,0014	4,52	NO
	25%	1.893	28.087	6.984	4.512	2,50	1.057	67.347	86	0,0014	2,26	NO
	50%	1.893	28.087	6.984	4.512	2,50	1.057	67.347	86	0,0014	2,26	NO
	75%	1.893	28.087	87.990	4.512	2,50	1.057	67.347	86	0,0014	2,26	NO
	100%	1.893	28.087	87.990	4.512	2,50	1.057	67.347	86	0,0014	2,26	NO
Piano Terra							Travata: Trave4-4a-8					
Trave 4-4a	0%	2.353	28.087	87.990	4.512	2,50	1.057	67.347	86	0,0018	2,26	NO
	25%	2.353	28.087	87.990	4.512	2,50	1.057	67.347	86	0,0018	2,26	NO
	50%	2.353	28.087	6.984	4.512	2,50	1.057	67.347	86	0,0018	2,26	NO
	75%	2.353	28.087	6.984	4.512	2,50	1.057	67.347	86	0,0018	2,26	NO
	100%	2.353	28.087	6.984	9.023	2,50	1.057	67.347	86	0,0018	4,52	NO
Trave 4a-8	0%	2.353	28.087	6.984	9.023	2,50	1.057	67.347	86	0,0018	4,52	NO
	25%	2.353	28.087	6.984	4.512	2,50	1.057	67.347	86	0,0018	2,26	NO
	50%	2.353	28.087	6.984	4.512	2,50	1.057	67.347	86	0,0018	2,26	NO
	75%	2.353	28.087	87.990	4.512	2,50	1.057	67.347	86	0,0018	2,26	NO
	100%	2.353	28.087	87.990	4.512	2,50	1.057	67.347	86	0,0018	2,26	NO

LEGENDA Travi - Verifiche a torsione allo stato limite ultimo

Trave	Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
%LLI	Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di sollecitazione e armature, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione della trave (LLI), a partire dal suo estremo iniziale.
Mt	Momento Torcente.
Mrcd	Momento resistente del calcestruzzo.
Mrsd	Momento resistente delle staffe.
Mrlid	Momento resistente dell'armatura longitudinale.
Ctg Ø	Ctg(Theta) utilizzato nel calcolo di Mrcd, Mrsd e Mrlid.
Pe	Perimetro esterno in asse alle barre.
Be	Area racchiusa da Pe.
Hs	Spessore della sezione convenzionale resistente.
AfSt	Area di ferro delle staffe per centimetro, aggiuntive a quanto calcolato per il taglio.

Travi - Verifiche a torsione allo stato limite ultimo

Trave	%LLI	Mt	Mrcd	Mrsd	Mrlid	Ctg Ø	Pe	Be	Hs	AfSt	AfLp	Intr v
	[%]	[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N-m]	[adim]	[mm]	[mm²]	[mm]	[cm²/cm]	[cm²]	

AfLp Area barre longitudinali di parete esecutive.
 Intrv [SI] = nodo con presenza di rinforzo; [NO] = nodo senza rinforzo.

TRAVI - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA E DEVIATA ALLO STATO LIMITE DI ESERCIZIO (Elevazione)

Travi - Verifiche pressoflessione retta e deviata allo stato limite di esercizio

%L LI	Trazione calcestruzzo				Trazione calcestruzzo rinforzo				Compressione calcestruzzo				Compressione calcestruzzo rinforzo				Trazione acciaio				Trazione acciaio/FRP rinforzo			
	σ ct	N	Mx	My	σ ctr	N	Mx	My	σ cc	N	Mx	My	σ ccr	N	Mx	My	σ at	N	Mx	My	σ atr	N	Mx	My
[%]	[N/m²]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N/m²]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N/m²]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N/m²]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N/m²]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N/m²]	[N]	[N-m]	[N-m]
Piano Terra													Travata: Trave1-2-3-4											
Trave: Trave 1-2	FRC=0,05 cm	AA=PCA	CA=FRQ ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00 mm										CA=QPR ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00 mm											
0%	0,88	-1.4	4.87	-	-	-	-	-	-0,8	-1.4	4.87	-	-	-	-	-	9,75	-1.4	4.87	-	-	-	-	
25%	0,72	-1.4	-3.9	-	-	-	-	-	-0,6	-1.4	-3.9	-	-	-	-	-	7,99	-1.4	-3.9	-	-	-	-	
50%	1,07	-1.4	-5.9	-	-	-	-	-	-1,0	-1.4	-5.9	-	-	-	-	-	11,8	-1.4	-5.9	-	-	-	-	
75%	0,21	-1.4	-1.0	-	-	-	-	-	-0,1	-1.4	-1.0	-	-	-	-	-	2,36	-1.4	-1.0	-	-	-	-	
100%	1,90	-1.4	10.6	-	-	-	-	-	-1,8	-1.4	10.6	-	-	-	-	-	21,0	-1.4	10.6	-	-	-	-	
Trave: Trave 2-3	FRC=0,03 cm	AA=PCA	CA=FRQ ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00 mm										CA=QPR ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00 mm											
0%	1,65	-3.0	9.12	-	-	-	-	-	-1,5	-3.0	9.12	-	-	-	-	-	18,3	-3.0	9.12	-	-	-	-	
25%	0,19	-3.0	-914	-	-	-	-	-	-0,1	-3.0	-914	-	-	-	-	-	2,23	-3.0	-914	-	-	-	-	
50%	0,78	-3.0	-4.2	-	-	-	-	-	-0,7	-3.0	-4.2	-	-	-	-	-	8,78	-3.0	-4.2	-	-	-	-	
75%	0,19	-3.0	-917	-	-	-	-	-	-0,1	-3.0	-917	-	-	-	-	-	2,23	-3.0	-917	-	-	-	-	
100%	1,65	-3.0	9.12	-	-	-	-	-	-1,5	-3.0	9.12	-	-	-	-	-	18,3	-3.0	9.12	-	-	-	-	
Trave: Trave 3-4	FRC=0,05 cm	AA=PCA	CA=FRQ ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00 mm										CA=QPR ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00 mm											
0%	1,90	-1.4	10.6	-	-	-	-	-	-1,8	-1.4	10.6	-	-	-	-	-	21,0	-1.4	10.6	-	-	-	-	
25%	0,21	-1.4	-1.1	-	-	-	-	-	-0,1	-1.4	-1.1	-	-	-	-	-	2,37	-1.4	-1.1	-	-	-	-	
50%	1,07	-1.4	-5.9	-	-	-	-	-	-1,0	-1.4	-5.9	-	-	-	-	-	11,8	-1.4	-5.9	-	-	-	-	
75%	0,72	-1.4	-3.9	-	-	-	-	-	-0,6	-1.4	-3.9	-	-	-	-	-	8,00	-1.4	-3.9	-	-	-	-	
100%	0,88	-1.4	4.87	-	-	-	-	-	-0,8	-1.4	4.87	-	-	-	-	-	9,76	-1.4	4.87	-	-	-	-	
Piano Terra													Travata: Trave5-6-7-8											
Trave: Trave 5-6	FRC=0,05 cm	AA=PCA	CA=FRQ ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00 mm										CA=QPR ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00 mm											
0%	0,88	-1.4	4.87	-	-	-	-	-	-0,8	-1.4	4.87	-	-	-	-	-	9,75	-1.4	4.87	-	-	-	-	
25%	0,72	-1.4	-3.9	-	-	-	-	-	-0,6	-1.4	-3.9	-	-	-	-	-	7,99	-1.4	-3.9	-	-	-	-	
50%	1,07	-1.4	-5.9	-	-	-	-	-	-1,0	-1.4	-5.9	-	-	-	-	-	11,8	-1.4	-5.9	-	-	-	-	
75%	0,21	-1.4	-1.0	-	-	-	-	-	-0,1	-1.4	-1.0	-	-	-	-	-	2,36	-1.4	-1.0	-	-	-	-	
100%	1,90	-1.4	10.6	-	-	-	-	-	-1,8	-1.4	10.6	-	-	-	-	-	21,0	-1.4	10.6	-	-	-	-	
Trave: Trave 6-7	FRC=0,03 cm	AA=PCA	CA=FRQ ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00 mm										CA=QPR ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00 mm											
0%	1,65	-3.0	9.12	-	-	-	-	-	-1,5	-3.0	9.12	-	-	-	-	-	18,3	-3.0	9.12	-	-	-	-	
25%	0,19	-3.0	-914	-	-	-	-	-	-0,1	-3.0	-914	-	-	-	-	-	2,23	-3.0	-914	-	-	-	-	
50%	0,78	-3.0	-4.2	-	-	-	-	-	-0,7	-3.0	-4.2	-	-	-	-	-	8,78	-3.0	-4.2	-	-	-	-	
75%	0,19	-3.0	-917	-	-	-	-	-	-0,1	-3.0	-917	-	-	-	-	-	2,23	-3.0	-917	-	-	-	-	
100%	1,65	-3.0	9.12	-	-	-	-	-	-1,5	-3.0	9.12	-	-	-	-	-	18,3	-3.0	9.12	-	-	-	-	

Travi - Verifiche pressoflessione retta e deviata allo stato limite di esercizio

%L LI	Trazione calcestruzzo				Trazione calcestruzzo rinforzo				Compressione calcestruzzo				Compressione calcestruzzo rinforzo				Trazione acciaio				Trazione acciaio/FRP rinforzo			
	σ ct	N	Mx	My	σ ctr	N	Mx	My	σ cc	N	Mx	My	σ ccr	N	Mx	My	σ at	N	Mx	My	σ atr	N	Mx	My
	[%]	[N/m ²]	[N]	[N-m]	[N/m ²]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N/m ²]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N/m ²]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N/m ²]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N/m ²]	[N]	[N-m]	[N-m]
%	3	61	2						94	61	2						05	61	2					
Trave: Trave 7-8	FRC=0,05 cm	AA=PCA	CA=FRQ ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00 mm				CA=QPR ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00 mm																	
0%	1,90	-1.4	10.6	-	-	-	-	-	-1,8	-1.4	10.6	-	-	-	-	-	21,0	-1.4	10.6	-	-	-	-	-
	6	96	23						77	96	23						18	96	23					
25%	0,21	-1.4	-1.1	-	-	-	-	-	-0,1	-1.4	-1.1	-	-	-	-	-	2,37	-1.4	-1.1	-	-	-	-	-
	0	96	00						81	96	00						0	96	00					
50%	1,07	-1.4	-5.9	-	-	-	-	-	-1,0	-1.4	-5.9	-	-	-	-	-	11,8	-1.4	-5.9	-	-	-	-	-
	6	96	65						47	96	65						97	96	65					
75%	0,72	-1.4	-3.9	-	-	-	-	-	-0,6	-1.4	-3.9	-	-	-	-	-	8,00	-1.4	-3.9	-	-	-	-	-
	2	96	75						93	96	75						0	96	75					
100%	0,88	-1.4	4.87	-	-	-	-	-	-0,8	-1.4	4.87	-	-	-	-	-	9,76	-1.4	4.87	-	-	-	-	-
	2	96	5						53	96	5						2	96	5					
Piano Terra													Travata: Trave1a-2a-3a-4a											
Trave: Trave 1a-2a	FRC=0,04 cm	AA=PCA	CA=FRQ ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00 mm				CA=QPR ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00 mm																	
0%	0,41	5.71	4.49	-	-	-	-	-	-0,5	5.71	4.49	-	-	-	-	-	4,87	5.71	4.49	-	-	-	-	-
	7	8	1						02	8	1						4	8	1					
25%	0,45	5.71	-4.8	-	-	-	-	-	-0,5	5.71	-4.8	-	-	-	-	-	5,36	5.71	-4.8	-	-	-	-	-
	8	8	91						43	8	91						5	8	91					
50%	0,76	5.71	-7.8	-	-	-	-	-	-0,8	5.71	-7.8	-	-	-	-	-	9,01	5.71	-7.8	-	-	-	-	-
	2	8	65						47	8	65						7	8	65					
75%	0,40	5.71	-4.4	-	-	-	-	-	-0,4	5.71	-4.4	-	-	-	-	-	4,78	5.71	-4.4	-	-	-	-	-
	9	8	19						95	8	19						5	8	19					
100%	0,52	5.24	5.47	-	-	-	-	-	-0,6	5.24	5.47	-	-	-	-	-	6,14	5.24	5.47	-	-	-	-	-
	1	0	9						00	0	9						0	0	9					
Trave: Trave 2a-3a	FRC=0,02 cm	AA=PCA	CA=FRQ ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00 mm				CA=QPR ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00 mm																	
0%	0,70	7.26	7.42	-	-	-	-	-	-0,8	7.26	7.42	-	-	-	-	-	8,30	7.26	7.42	-	-	-	-	-
	6	1	9						14	1	9						8	1	9					
25%	0,14	7.26	-1.9	-	-	-	-	-	-0,2	7.26	-1.9	-	-	-	-	-	1,60	7.26	-1.9	-	-	-	-	-
	8	1	73						56	1	73						9	1	73					
50%	0,46	7.26	-5.1	-	-	-	-	-	-0,5	7.26	-5.1	-	-	-	-	-	5,45	7.26	-5.1	-	-	-	-	-
	8	1	08						77	1	08						8	1	08					
75%	0,14	7.26	-1.9	-	-	-	-	-	-0,2	7.26	-1.9	-	-	-	-	-	1,60	7.26	-1.9	-	-	-	-	-
	8	1	72						56	1	72						8	1	72					
100%	0,70	7.26	7.43	-	-	-	-	-	-0,8	7.26	7.43	-	-	-	-	-	8,31	7.26	7.43	-	-	-	-	-
	7	1	5						15	1	5						6	1	5					
Trave: Trave 3a-4a	FRC=0,04 cm	AA=PCA	CA=FRQ ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00 mm				CA=QPR ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00 mm																	
0%	0,52	5.24	5.48	-	-	-	-	-	-0,6	5.24	5.48	-	-	-	-	-	6,14	5.24	5.48	-	-	-	-	-
	2	0	1						00	0	1						3	0	1					
25%	0,41	5.71	-4.4	-	-	-	-	-	-0,4	5.71	-4.4	-	-	-	-	-	4,78	5.71	-4.4	-	-	-	-	-
	0	8	22						95	8	22						9	8	22					
50%	0,76	5.71	-7.8	-	-	-	-	-	-0,8	5.71	-7.8	-	-	-	-	-	9,01	5.71	-7.8	-	-	-	-	-
	2	8	67						48	8	67						9	8	67					
75%	0,45	5.71	-4.8	-	-	-	-	-	-0,5	5.71	-4.8	-	-	-	-	-	5,37	5.71	-4.8	-	-	-	-	-
	8	8	97						44	8	97						2	8	97					
100%	0,41	5.71	4.48	-	-	-	-	-	-0,5	5.71	4.48	-	-	-	-	-	4,87	5.71	4.48	-	-	-	-	-
	7	8	8						02	8	8						0	8	8					
Piano Terra													Travata: Trave1-1a-5											
Trave: Trave 1-1a	FRC=0,13 cm	AA=PCA	CA=FRQ ε sm=0,00069 Ae=414,0 cm² sm=182 mm wk=0,21 mm				CA=QPR ε sm=0,00068 Ae=414,0 cm² sm=182 mm wk=0,21 mm																	
0%	2,02	26.0	21.6	-	-	-	-	-	-2,4	26.0	21.6	-	-	-	-	-	23,6	26.0	21.6	-	-	-	-	-
	3	66	69						12	66	69						86	66	69					
25%	0,09	23.0	-2.6	-	-	-	-	-	-0,4	23.0	-2.6	-	-	-	-	-	0,65	23.0	-2.6	-	-	-	-	-
	7	73	35						42	73	35						0	73	35					
50%	1,89	19.9	-19.	-	-	-	-	-	-2,1	19.9	-19.	-	-	-	-	-	22,2	19.9	-19.	-	-	-	-	-
	3	57	962						92	57	962						74	57	962					
75%	0,00	16.8	-30.	-	-	-	-	-	-5,0	16.8	-30.	-	-	-	-	-	184,	16.8	-30.	-	-	-	-	-
	0	39	306						74	39	306						207	39	306					
100%	0,00	14.0	-33.	-	-	-	-	-	-5,6	14.0	-33.	-	-	-	-	-	209,	14.0	-33.	-	-	-	-	-
	0	55	716						20	55	716						697	55	716					
Trave: Trave 1a-5	FRC=0,13 cm	AA=PCA	CA=FRQ ε sm=0,00069 Ae=414,0 cm² sm=182 mm wk=0,21 mm				CA=QPR ε sm=0,00068 Ae=414,0 cm² sm=182 mm wk=0,21 mm																	
0%	0,00	14.0	-33.	-	-	-	-	-	-5,6	14.0	-33.	-	-	-	-	-	209,	14.0	-33.	-	-	-	-	-
	0	54	713						20	54	713						682	54	713					
25%	0,00	16.8	-30.	-	-	-	-	-	-5,0	16.8	-30.	-	-	-	-	-	184,	16.8	-30.	-	-	-	-	-
	0	39	303						74	39	303						207	39	303					

Travi - Verifiche pressoflessione retta e deviata allo stato limite di esercizio

%L LI	Trazione calcestruzzo			Trazione calcestruzzo rinforzo				Compressione calcestruzzo				Compressione calcestruzzo rinforzo				Trazione acciaio			Trazione acciaio/FRP rinforzo					
	σ_{ct}	N	Mx	My	σ_{ctr}	N	Mx	My	σ_{cc}	N	Mx	My	σ_{ccr}	N	Mx	My	σ_{at}	N	Mx	My	σ_{atr}	N	Mx	My
	[%] [N/m ²]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N/m ²]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N/m ²]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N/m ²]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N/m ²]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N/m ²]	[N]	[N-m]	[N-m]
50%	1,89 4	19,9 54	-19,9 963	-	-	-	-	-2,1 92	19,9 54	-19,9 963	-	-	-	-	-	-	22,2 76	19,9 54	-19,9 963	-	-	-	-	-
75%	0,09 7	23,0 72	-2,6 35	-	-	-	-	-0,4 42	23,0 72	-2,6 35	-	-	-	-	-	-	0,65 0	23,0 72	-2,6 35	-	-	-	-	-
100%	2,02 3	26,0 65	21,6 71	-	-	-	-	-2,4 12	26,0 65	21,6 71	-	-	-	-	-	-	23,6 88	26,0 65	21,6 71	-	-	-	-	-
Piano Terra												Travata: Trave2-2a-6												
Trave: Trave 2-2a	FRC =0, 21 cm	AA= PCA	CA=FRQ ϵ sm=0,00083 Ae=414,0 cm² sm=157 mm wk=0,22 mm				CA=QPR ϵ sm=0,00082 Ae=414,0 cm² sm=157 mm wk=0,22 mm																	
0%	0,00 0	43,8 27	37,3 32	-	-	-	-	-6,3 55	43,8 27	37,3 32	-	-	-	-	-	-	203, 902	43,8 27	37,3 32	-	-	-	-	-
25%	0,04 1	38,9 68	-3,2 42	-	-	-	-	-0,6 23	38,9 68	-3,2 42	-	-	-	-	-	-	0,00 0	-	-	-	-	-	-	-
50%	0,00 0	33,8 63	-32,388	-	-	-	-	-4,6 69	33,8 63	-32,388	-	-	-	-	-	-	111, 959	33,8 63	-32,388	-	-	-	-	-
75%	0,00 0	28,7 57	-50,089	-	-	-	-	-7,0 74	28,7 57	-50,089	-	-	-	-	-	-	186, 686	28,7 57	-50,089	-	-	-	-	-
100%	0,00 0	24,3 10	-56,450	-	-	-	-	-7,9 20	24,3 10	-56,450	-	-	-	-	-	-	215, 131	24,3 10	-56,450	-	-	-	-	-
Trave: Trave 2a-6	FRC =0, 21 cm	AA= PCA	CA=FRQ ϵ sm=0,00083 Ae=414,0 cm² sm=157 mm wk=0,22 mm				CA=QPR ϵ sm=0,00082 Ae=414,0 cm² sm=157 mm wk=0,22 mm																	
0%	0,00 0	24,3 09	-56,440	-	-	-	-	-7,9 18	24,3 09	-56,440	-	-	-	-	-	-	215, 073	24,3 09	-56,440	-	-	-	-	-
25%	0,00 0	28,7 59	-50,081	-	-	-	-	-7,0 74	28,7 59	-50,081	-	-	-	-	-	-	186, 666	28,7 59	-50,081	-	-	-	-	-
50%	0,00 0	33,8 61	-32,386	-	-	-	-	-4,6 69	33,8 61	-32,386	-	-	-	-	-	-	111, 953	33,8 61	-32,386	-	-	-	-	-
75%	0,04 1	38,9 68	-3,2 42	-	-	-	-	-0,6 23	38,9 68	-3,2 42	-	-	-	-	-	-	0,00 0	-	-	-	-	-	-	-
100%	0,00 0	43,8 26	37,3 32	-	-	-	-	-6,3 54	43,8 26	37,3 32	-	-	-	-	-	-	203, 897	43,8 26	37,3 32	-	-	-	-	-
Piano Terra												Travata: Trave3-3a-7												
Trave: Trave 3-3a	FRC =0, 21 cm	AA= PCA	CA=FRQ ϵ sm=0,00083 Ae=414,0 cm² sm=157 mm wk=0,22 mm				CA=QPR ϵ sm=0,00082 Ae=414,0 cm² sm=157 mm wk=0,22 mm																	
0%	0,00 0	43,8 27	37,3 32	-	-	-	-	-6,3 55	43,8 27	37,3 32	-	-	-	-	-	-	203, 902	43,8 27	37,3 32	-	-	-	-	-
25%	0,04 1	38,9 68	-3,2 42	-	-	-	-	-0,6 23	38,9 68	-3,2 42	-	-	-	-	-	-	0,00 0	-	-	-	-	-	-	-
50%	0,00 0	33,8 63	-32,388	-	-	-	-	-4,6 69	33,8 63	-32,388	-	-	-	-	-	-	111, 959	33,8 63	-32,388	-	-	-	-	-
75%	0,00 0	28,7 57	-50,089	-	-	-	-	-7,0 74	28,7 57	-50,089	-	-	-	-	-	-	186, 686	28,7 57	-50,089	-	-	-	-	-
100%	0,00 0	24,3 10	-56,450	-	-	-	-	-7,9 20	24,3 10	-56,450	-	-	-	-	-	-	215, 131	24,3 10	-56,450	-	-	-	-	-
Trave: Trave 3a-7	FRC =0, 21 cm	AA= PCA	CA=FRQ ϵ sm=0,00083 Ae=414,0 cm² sm=157 mm wk=0,22 mm				CA=QPR ϵ sm=0,00082 Ae=414,0 cm² sm=157 mm wk=0,22 mm																	
0%	0,00 0	24,3 09	-56,440	-	-	-	-	-7,9 18	24,3 09	-56,440	-	-	-	-	-	-	215, 073	24,3 09	-56,440	-	-	-	-	-
25%	0,00 0	28,7 59	-50,081	-	-	-	-	-7,0 74	28,7 59	-50,081	-	-	-	-	-	-	186, 666	28,7 59	-50,081	-	-	-	-	-
50%	0,00 0	33,8 61	-32,386	-	-	-	-	-4,6 69	33,8 61	-32,386	-	-	-	-	-	-	111, 953	33,8 61	-32,386	-	-	-	-	-
75%	0,04 1	38,9 68	-3,2 42	-	-	-	-	-0,6 23	38,9 68	-3,2 42	-	-	-	-	-	-	0,00 0	-	-	-	-	-	-	-
100%	0,00 0	43,8 26	37,3 32	-	-	-	-	-6,3 54	43,8 26	37,3 32	-	-	-	-	-	-	203, 897	43,8 26	37,3 32	-	-	-	-	-
Piano Terra												Travata: Trave4-4a-8												
Trave: Trave 4-4a	FRC =0, 13 cm	AA= PCA	CA=FRQ ϵ sm=0,00069 Ae=414,0 cm² sm=182 mm wk=0,21 mm				CA=QPR ϵ sm=0,00068 Ae=414,0 cm² sm=182 mm wk=0,21 mm																	
0%	2,02 3	26,0 66	21,6 69	-	-	-	-	-2,4 12	26,0 66	21,6 69	-	-	-	-	-	-	23,6 86	26,0 66	21,6 69	-	-	-	-	-
25%	0,09 7	23,0 73	-2,6 35	-	-	-	-	-0,4 42	23,0 73	-2,6 35	-	-	-	-	-	-	0,65 0	23,0 73	-2,6 35	-	-	-	-	-
50%	1,89 3	19,9 57	-19,9 962	-	-	-	-	-2,1 92	19,9 57	-19,9 962	-	-	-	-	-	-	22,2 74	19,9 57	-19,9 962	-	-	-	-	-
75%	0,00 0	16,8 39	-30,306	-	-	-	-	-5,0 74	16,8 39	-30,306	-	-	-	-	-	-	184, 207	16,8 39	-30,306	-	-	-	-	-
100%	0,00 0	14,0 55	-33,716	-	-	-	-	-5,6 20	14,0 55	-33,716	-	-	-	-	-	-	209, 697	14,0 55	-33,716	-	-	-	-	-
Trave: Trave	FRC =0,	AA= PCA	CA=FRQ ϵ sm=0,00069 Ae=414,0 cm² sm=182 mm				CA=QPR ϵ sm=0,00068 Ae=414,0 cm² sm=182 mm																	

Travi - Verifiche pressoflessione retta e deviata allo stato limite di esercizio

%L LI	Trazione calcestruzzo				Trazione calcestruzzo rinforzo				Compressione calcestruzzo				Compressione calcestruzzo rinforzo			Trazione acciaio			Trazione acciaio/FRP rinforzo						
	σ ct	N	Mx	My	σ ctr	N	Mx	My	σ cc	N	Mx	My	σ ccr	N	Mx	My	σ at	N	Mx	My	σ atr	N	Mx	My	
[%]	[N/m ²]	[N]	[N·m]	[N·m]	[N/m ²]	[N]	[N·m]	[N·m]	[N/m ²]	[N]	[N·m]	[N·m]	[N/m ²]	[N]	[N·m]	[N·m]	[N/m ²]	[N]	[N·m]	[N·m]	[N/m ²]	[N]	[N·m]	[N·m]	
4a-8		13 cm		wk=0,21 mm																					
0%	0,00	14,0	-33,0	-	-	-	-	-	-5,6	14,0	-33,0	-	-	-	-	-	209	14,0	-33,0	-	-	-	-	-	
	0	54	713						20	54	713						682	54	713						
25%	0,00	16,8	-30,0	-	-	-	-	-	-5,0	16,8	-30,0	-	-	-	-	-	184	16,8	-30,0	-	-	-	-	-	
	0	39	303						74	39	303						207	39	303						
50%	1,89	19,9	-19,0	-	-	-	-	-	-2,1	19,9	-19,0	-	-	-	-	-	22,2	19,9	-19,0	-	-	-	-	-	
	4	54	963						92	54	963						76	54	963						
75%	0,09	23,0	-2,6	-	-	-	-	-	-0,4	23,0	-2,6	-	-	-	-	-	0,65	23,0	-2,6	-	-	-	-	-	
	7	72	35						42	72	35						0	72	35						
100%	2,02	26,0	21,6	-	-	-	-	-	-2,4	26,0	21,6	-	-	-	-	-	23,6	26,0	21,6	-	-	-	-	-	
	3	65	71						12	65	71						88	65	71						

LEGENDA Travi - Verifiche pressoflessione retta e deviata allo stato limite di esercizio

- Trave** Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
- %LLI** Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di sollecitazione e armature, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione della trave (LLI), a partire dal suo estremo iniziale
- FRC** Freccia della trave [cm].
- AA** Identificativo dell'aggressività dell'ambiente: [PCA] = Poco aggressivo - [MDA] = Moderatamente aggressivo - [MLA] = Molto aggressivo.
- CA** Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FQR] = Frequente - [RAR] = Rara.
- ε sm** Deformazione media nel calcestruzzo.
- Ae** Area efficace del calcestruzzo teso [mm²].
- sm** Distanza media tra le fessure [mm].
- wk** Apertura massima delle fessure [mm].
- σ ct, N, M3, M2** Valori rispettivamente della tensione massima di trazione nel calcestruzzo e delle componenti della sollecitazione agenti che l'hanno generata.
- σ ctr, N, M3, M2** Valori rispettivamente della tensione massima di trazione nel calcestruzzo del rinforzo e delle componenti della sollecitazione agenti che l'hanno generata.
- σ cc, N, M3, M2** Valori rispettivamente della tensione massima di compressione nel calcestruzzo e delle componenti della sollecitazione agenti che l'hanno generata.
- σ ccr, N, M3, M2** Valori rispettivamente della tensione massima di compressione nel calcestruzzo del rinforzo e delle componenti della sollecitazione agenti che l'hanno generata.
- σ at, N, M3, M2** Valori rispettivamente della tensione massima di trazione nell'acciaio e delle componenti della sollecitazione agenti che l'hanno generata.
- σ atr, N, M3, M2** Valori rispettivamente della tensione massima di trazione nell'acciaio del rinforzo e delle componenti della sollecitazione agenti che l'hanno generata.

TRAVI – VERIFICA DI GERARCHIA DELLE RESISTENZE A TAGLIO (Elevazione)

Trave	%LLI	LLI	Travi – Verifica di gerarchia delle resistenze a taglio						γ Rd	V Ed, GR (+)	V Ed, GR (-)	V Ed, EL (+)	V Ed, EL (-)	CS (+)	CS (-)	Note
			M Rd (+)	M Rd (-)	V Ed, E (+)	V Ed, E (-)	V Ed, G+Q	V Ed, G								
	[%]	[m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]			
Piano Terra																
Travata: Trave1-2-3-4																
Trave 1-2	0%	5,01	42.433	42.433	17.056	17.012	10.671	5.636	1,0	27.727	-11.376	0	0	6,16	15,01	GR
	100%		43.017	42.797	17.056	17.012	-10.672	-5.637		11.419	-27.684	0	0	14,96	6,17	
Trave 2-3	0%	4,95	42.703	43.017	17.317	17.317	10.543	5.569	1,0	27.861	-11.748	0	0	6,13	14,54	GR
	100%		43.017	42.703	17.317	17.317	-10.543	-5.568		11.749	-27.860	0	0	14,54	6,13	
Trave 3-4	0%	5,01	42.797	43.017	17.016	17.060	10.671	5.636	1,0	27.688	-11.424	0	0	6,17	14,95	GR
	100%		42.455	42.455	17.016	17.060	-10.672	-5.637		11.380	-27.732	0	0	15,01	6,16	
Piano Terra																
Travata: Trave5-6-7-8																
Trave 5-6	0%	5,01	42.433	42.433	17.056	17.012	10.671	5.636	1,0	27.727	-11.376	0	0	6,16	15,01	GR
	100%		43.017	42.797	17.056	17.012	-10.672	-5.637		11.419	-27.684	0	0	14,96	6,17	
Trave 6-7	0%	4,95	42.703	43.017	17.317	17.317	10.543	5.569	1,0	27.861	-11.748	0	0	6,13	14,54	GR
	100%		43.017	42.703	17.317	17.317	-10.543	-5.568		11.749	-27.860	0	0	14,54	6,13	
Trave 7-8	0%	5,01	42.797	43.017	17.016	17.060	10.671	5.636	1,0	27.688	-11.424	0	0	6,17	14,95	GR
	100%		42.455	42.455	17.016	17.060	-10.672	-5.637		11.380	-27.732	0	0	15,01	6,16	
Piano Terra																
Travata: Trave1a-2a-3a-4a																
Trave 1a-2a	0%	5,31	62.224	61.530	23.222	23.265	9.017	7.965	1,0	32.239	-15.300	0	0	7,35	15,49	GR
	100%		61.083	62.005	23.222	23.265	-9.017	-7.965		15.257	-32.282	0	0	9,50	4,49	
Trave 2a-3a	0%	5,25	62.677	61.083	23.573	23.573	8.914	7.875	1,0	32.488	-15.698	0	0	4,46	9,23	GR
	100%		61.083	62.677	23.573	23.573	-8.914	-7.875		15.698	-32.487	0	0	9,23	4,46	
Trave 3a-4a	0%	5,31	62.005	61.083	23.265	23.222	9.017	7.965	1,0	32.282	-15.257	0	0	4,49	9,50	GR
	100%		61.530	62.224	23.265	23.222	-9.017	-7.965		15.300	-32.238	0	0	15,49	7,35	
Piano Terra																
Travata: Trave1-1a-5																
Trave 1-1a	0%	2,49	66.841	61.083	52.603	49.046	19.681	13.185	1,0	72.283	-35.860	0	0	3,30	6,65	GR
	100%		64.185	61.083	52.603	49.046	-19.071	-12.766		39.837	-68.117	0	0	3,86	2,26	
Trave 1a-5	0%	2,49	61.083	64.185	49.046	52.603	19.072	12.766	1,0	68.117	-39.837	0	0	2,26	3,86	GR
	100%		61.083	66.841	49.046	52.603	-19.680	-13.185		35.860	-72.283	0	0	6,65	3,30	
Piano Terra																
Travata: Trave2-2a-6																
Trave 2-2a	0%	2,49	70.701	61.083	70.405	49.039	31.280	22.656	1,0	101.685	-26.382	0	0	2,36	9,11	GR
	100%		104.669	61.066	70.405	49.039	-30.068	-21.823		48.583	-79.107	0	0	3,19	1,96	
Trave 2a-6	0%	2,49	61.066	104.669	49.039	70.404	30.069	21.823	1,0	79.107	-48.582	0	0	1,96	3,19	GR
	100%		61.083	70.699	49.039	70.404	-31.279	-22.656		26.382	-101.684	0	0	9,11	2,36	
Piano Terra																
Travata: Trave3-3a-7																
Trave 3-3a	0%	2,49	70.701	61.083	70.405	49.039	31.280	22.656	1,0	101.685	-26.382	0	0	2,36	9,11	GR
	100%		104.669	61.066	70.405	49.039	-30.068	-21.823		48.583	-79.107	0	0	3,19	1,96	
Trave 3a-7	0%	2,49	61.066	104.669	49.039	70.404	30.069	21.823	1,0	79.107	-48.582	0	0	1,96	3,19	GR
	100%		61.083	70.699	49.039	70.404	-31.279	-22.656		26.382	-101.68	0	0	9,11	2,36	

Travi – Verifica di gerarchia delle resistenze a taglio

Trave	%LLI	LLI	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 (-)	Note
	[%]	[m]	[N*m]	[N*m]	[N]	[N]	[N]	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]			
													4			
Piano Terra										Travata: Trave4-4a-8						
Trave 4-4a	0%	2,49	66.841	61.083	52.603	49.046	19.681	13.185	1,0	72.283	-35.860	0	0	3,30	6,65	GR
	100%		64.185	61.083	52.603	49.046	-19.071	-12.766		39.837	-68.117	0	0	3,86	2,26	
Trave 4a-8	0%	2,49	61.083	64.185	49.046	52.603	19.072	12.766	1,0	68.117	-39.837	0	0	2,26	3,86	GR
	100%		61.083	66.841	49.046	52.603	-19.680	-13.185		35.860	-72.283	0	0	6,65	3,30	

LEGENDA Travi - Verifica di gerarchia delle resistenze a taglio

- Trave** Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
%LLI Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di sollecitazione e della verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione della trave (LLI), a partire dal suo estremo iniziale (0%=estremo iniziale, 100%=estremo finale).
LLI Lunghezza libera d'inflessione della trave.
M_{Rd} Momento resistente del beam, con riferimento alla direzione positiva e negativa del sisma.
V_{Ed, E} Taglio di calcolo dovuto ai momenti resistenti del beam nelle due estremità, con riferimento alla direzione positiva e negativa del sisma.
V_{Ed, G+Q} Taglio di calcolo dovuto ai carichi permanenti e permanenti non strutturali + l'aliquota degli accidentali.
V_{Ed, G+O} Taglio di calcolo dovuto ai carichi permanenti e permanenti non strutturali.
γ_{Rd} Coefficiente di sovraresistenza.
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 maggiori o uguali a 100).
Note Per ulteriori dettagli sulla verifica si rimanda alle tabelle relative alle Verifiche a Taglio.
 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.

PILASTRI - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO STATO LIMITE ULTIMO (Elevazione)

Pilastri - Verifiche pressoflessione deviata allo stato limite ultimo

Livello	N	M _x	M _y	CS	MR _x	MR _y	NdMax	Nr	α	Intr _v	φ _{Ve}	φ _{Vi}	φ _{St}	Lato 1			Lato 2				
														L	N _{re}	N _r	φ	L	N _{re}	N _r	φ
	[N]	[N-m]	[N-m]		[N-m]	[N-m]	[N]	[N]			[m]	[m]	[m]	[cm]			[m]	[cm]		[m]	
Pilastrata: Pilastrata1																					
Piano Terra	81.896	37.903	-8.794	1,75	59.860	59.238	67.126	825.435	1,47	NO	16	14	8	30	1	0	14	30	1	1	14
Pilastrata: Pilastrata2																					
Piano Terra	130.672	59.599	688	1,13	65.028	63.951	107.273	825.435	1,41	NO	16	14	8	30	1	0	14	30	1	1	14
Pilastrata: Pilastrata3																					
Piano Terra	130.672	59.599	-688	1,13	65.028	63.951	107.273	825.435	1,41	NO	16	14	8	30	1	0	14	30	1	1	14
Pilastrata: Pilastrata4																					
Piano Terra	81.896	37.903	8.794	1,75	59.860	59.238	67.126	825.435	1,47	NO	16	14	8	30	1	0	14	30	1	1	14
Pilastrata: Pilastrata5																					
Piano Terra	81.896	-37.903	-8.794	1,75	59.860	59.238	67.126	825.435	1,47	NO	16	14	8	30	1	0	14	30	1	1	14
Pilastrata: Pilastrata6																					
Piano Terra	130.672	-59.599	688	1,13	65.028	63.951	107.273	825.435	1,41	NO	16	14	8	30	1	0	14	30	1	1	14
Pilastrata: Pilastrata7																					
Piano Terra	130.672	-59.599	-688	1,13	65.028	63.951	107.273	825.435	1,41	NO	16	14	8	30	1	0	14	30	1	1	14
Pilastrata: Pilastrata8																					
Piano Terra	81.896	-37.903	8.794	1,75	59.860	59.238	67.126	825.435	1,47	NO	16	14	8	30	1	0	14	30	1	1	14

LEGENDA Pilastri - Verifiche pressoflessione deviata allo stato limite ultimo

- Livello** Livello del Pilastro. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della pilastrata al livello considerato.
N, M_x, M_y Valori della terna di sollecitazione cui corrisponde il minimo coefficiente di sicurezza.
CS Minimo Coefficiente di sicurezza: [NS] = Non Significativo - Per valori di CS maggiori o uguali a 100. (Le sollecitazioni ultime Nu, Mxu, Myu sono date da N, Mx, My moltiplicate per CS).
MR_x, MR_y Momento Resistente lungo X e lungo Y.
NdMax Massimo sforzo di compressione.
Nr Sforzo resistente a compressione.
α Esponente Alfa per la valutazione del Coefficiente di sicurezza.
Intr_v [SI] = nodo con presenza di rinforzo; [NO] = nodo senza rinforzo.
φ_{Ve}, φ_{Vi}, φ_{St} Diametri, rispettivamente, delle barre di acciaio nei vertici esterni e nei vertici interni e delle staffe.
L, N_{reg}, N_r, φ 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 - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO STATO LIMITE ULTIMO (Elevazione)

Pilastri - Verifiche a taglio per pressoflessione deviata allo stato limite ultimo

Livello	Tx	Ty	CS	V _{cc}		V _{wd}		V _{cd}		V _{wp}		V _{fd}		V _{rds}	Aft	Pst	Intr _v
				X	Y	X	Y	X	Y	X	Y						
	[N]	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm ² /cm]	[cm]	
Pilastrata: Pilastrata1																	
Piano Terra	48.302	48.834	3,82	186702	186702	221429	221429	0	0	0	0	0	0	-	0,0915	11	NO
Pilastrata: Pilastrata2																	
Piano Terra	53.16	54.21	3,52	19100	19100	22142	22142	0	0	0	0	0	0	-	0,091	11	NO

Pilastri - Verifiche a taglio per pressoflessione deviata allo stato limite ultimo

Livello	Tx	Ty	CS	Vcc		Vvd		Vcd		Vvp		Vfd		Vrds	Aft	Pst	Intrv
				X	Y	X	Y	X	Y	X	Y	X	Y				
	[N]	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm ² /cm]	[cm]	
Pilastrata: Pilastrata3	0	4		2	2	9	9								5		
Piano Terra	53.16 0	54.21 4	3,52	19100 2	19100 2	22142 9	22142 9	0	0	0	0	0	0	-	0,091 5	11	NO
Pilastrata: Pilastrata4	48.30 2	48.83 4	3,82	18670 2	18670 2	22142 9	22142 9	0	0	0	0	0	0	-	0,091 5	11	NO
Pilastrata: Pilastrata5	48.30 2	48.83 4	3,82	18670 2	18670 2	22142 9	22142 9	0	0	0	0	0	0	-	0,091 5	11	NO
Pilastrata: Pilastrata6	53.16 0	54.21 4	3,52	19100 2	19100 2	22142 9	22142 9	0	0	0	0	0	0	-	0,091 5	11	NO
Pilastrata: Pilastrata7	53.16 0	54.21 4	3,52	19100 2	19100 2	22142 9	22142 9	0	0	0	0	0	0	-	0,091 5	11	NO
Pilastrata: Pilastrata8	48.30 2	48.83 4	3,82	18670 2	18670 2	22142 9	22142 9	0	0	0	0	0	0	-	0,091 5	11	NO

LEGENDA Pilastri - Verifiche a taglio per pressoflessione deviata allo stato limite ultimo

- Livello** Livello del pilastro. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della pilastrata al livello considerato.
- Tx** Valori delle sollecitazione di taglio rispetto alla direzione X.
- Ty** Valori delle sollecitazione di taglio rispetto alla direzione Y.
- CS** Minimo Coefficiente di sicurezza: [NS] = Non Significativo - Per valori di CS maggiori o uguali a 100.
- Vcc** Taglio ultimo per conglomerato compresso.
- Vvd** Contributo dell'acciaio al taglio ultimo dovuto alle staffe.
- Vcd** Contributo del calcestruzzo al taglio ultimo.
- Vvp** Contributo dell'acciaio al taglio ultimo dovuto ai ferri piegati.
- Vfd** Contributo acciaio al Taglio ultimo dovuto al rinforzo in FRP.
- Vrds** Taglio ultimo per scorrimento Piani orizzontali.
- Aft** Area di ferro per il taglio per centimetro.
- Pst** Passo massimo staffe da Normativa.
- Intrv** [SI] = nodo con presenza di rinforzo; [NO] = nodo senza rinforzo.

PILASTRI - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO STATO LIMITE DI ESERCIZIO (Elevazione)

Pilastri - Verifiche pressoflessione deviata allo stato limite di esercizio

Livello	Trazione calcestruzzo			Trazione calcestruzzo rinforzo				Compressione calcestruzzo			Compressione calcestruzzo rinforzo			Trazione acciaio			Trazione acciaio/FRP rinforzo								
	σ _{ct}	N	Mx	My	σ _{ctr}	N	Mx	My	σ _{cc}	N	Mx	My	σ _{ccr}	N	Mx	My	σ _{at}	N	Mx	My	σ _{atr}	N	Mx	My	
	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]	
Pilastrata: Pilastrata1																									
Piano Terra	AA=PCA	CA=FRQ ε sm=0,00038 Ae=65,0 cm ² sm=121 mm wk=0,08 mm						CA=QPR ε sm=0,00038 Ae=65,0 cm ² sm=121 mm wk=0,08 mm																	
	0,0 00	54.1 41	-24. 822	6.08 3	-	-	-	-	-9, 89	59.3 71	-27. 595	6.33 4	-	-	-	-	19 7,2	59.3 71	-27. 595	6.33 4	-	-	-	-	
Pilastrata: Pilastrata2																									
Piano Terra	AA=PCA	CA=FRQ ε sm=0,00049 Ae=261,0 cm ² sm=108 mm wk=0,09 mm						CA=QPR ε sm=0,00049 Ae=261,0 cm ² sm=108 mm wk=0,09 mm																	
	0,0 00	95.1 18	-38. 752	-1.1 10	-	-	-	-	-1 2,2	105. 452	-43. 785	-1.0 91	-	-	-	-	26 1,3	105. 452	-43. 785	-1.0 91	-	-	-	-	
Pilastrata: Pilastrata3																									
Piano Terra	AA=PCA	CA=FRQ ε sm=0,00049 Ae=134,0 cm ² sm=90 mm wk=0,07 mm						CA=QPR ε sm=0,00049 Ae=134,0 cm ² sm=90 mm wk=0,07 mm																	
	0,0 00	95.1 18	-38. 752	1.11 0	-	-	-	-	-1 2,2	105. 452	-43. 785	1.09 1	-	-	-	-	26 1,3	105. 452	-43. 785	1.09 1	-	-	-	-	
Pilastrata: Pilastrata4																									
Piano Terra	AA=PCA	CA=FRQ ε sm=0,00038 Ae=218,0 cm ² sm=102 mm wk=0,07 mm						CA=QPR ε sm=0,00038 Ae=218,0 cm ² sm=102 mm wk=0,07 mm																	
	0,0 00	54.1 41	-24. 822	-6.0 83	-	-	-	-	-9, 89	59.3 71	-27. 595	-6.3 34	-	-	-	-	19 7,2	59.3 71	-27. 595	-6.3 34	-	-	-	-	
Pilastrata: Pilastrata5																									
Piano Terra	AA=PCA	CA=FRQ ε sm=0,00038 Ae=218,0 cm ² sm=102 mm wk=0,07 mm						CA=QPR ε sm=0,00038 Ae=218,0 cm ² sm=102 mm wk=0,07 mm																	
	0,0 00	54.1 41	24.8 22	6.08 3	-	-	-	-	-9, 89	59.3 71	27.5 95	6.33 4	-	-	-	-	19 7,2	59.3 71	27.5 95	6.33 4	-	-	-	-	
Pilastrata: Pilastrata6																									
Piano Terra	AA=	CA=FRQ ε sm=0,00049						CA=QPR ε sm=0,00049 Ae=134,0 cm ² sm=90 mm wk=0,07 mm																	

Pilastri - Verifiche pressoflessione deviata allo stato limite di esercizio																								
Livello	Trazione calcestruzzo				Trazione calcestruzzo rinforzo				Compressione calcestruzzo				Compressione calcestruzzo rinforzo				Trazione acciaio			Trazione acciaio/FRP rinforzo				
	σ_{ct}	N	Mx	My	σ_{ctr}	N	Mx	My	σ_{cc}	N	Mx	My	σ_{ccr}	N	Mx	My	σ_{at}	N	Mx	My	σ_{atr}	N	Mx	My
	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]
		PCA Ae=134,0 cm ² sm=90 mm wk=0,07 mm																						
	0,00	95.18	38.752	-1.110	-	-	-	-	-12,251	105.452	43.785	-1.091	-	-	-	-	261,308	105.452	43.785	-1.091	-	-	-	-
Pilastrata: Pilastrata7																								
Piano Terra		AA=PCA CA=FRQ ϵ sm=0,00049 Ae=261,0 cm ² sm=108 mm wk=0,09 mm				CA=QPR ϵ sm=0,00049 Ae=261,0 cm ² sm=108 mm wk=0,09 mm																		
	0,00	95.18	38.752	1.110	-	-	-	-	-12,251	105.452	43.785	1.091	-	-	-	-	261,308	105.452	43.785	1.091	-	-	-	-
Pilastrata: Pilastrata8																								
Piano Terra		AA=PCA CA=FRQ ϵ sm=0,00038 Ae=65,0 cm ² sm=121 mm wk=0,08 mm				CA=QPR ϵ sm=0,00038 Ae=65,0 cm ² sm=121 mm wk=0,08 mm																		
	0,00	54.41	24.822	-6.083	-	-	-	-	-9,893	59.371	27.595	-6.334	-	-	-	-	197,218	59.371	27.595	-6.334	-	-	-	-

LEGENDA Pilastri - Verifiche pressoflessione deviata allo stato limite di esercizio

Livello	Livello del pilastro. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della pilastrata al livello considerato.
AA	Identificativo dell'aggressività dell'ambiente: [PCA] = Poco aggressivo - [MDA] = Moderatamente aggressivo - [MLA] = Molto aggressivo.
CA	Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FQR] = Frequente - [RAR] = Rara.
ϵ sm	Deformazione media nel calcestruzzo.
Ae	Area efficace del calcestruzzo teso.
sm	Distanza media tra le fessure.
wk	Apertura massima delle fessure.
σ_{ct}, N, Mx, My	Valori, rispettivamente della tensione massima di trazione nel calcestruzzo e delle componenti della sollecitazione agenti che l'hanno generata, riferite all'asse baricentrico del pilastro (N) ed al sistema baricentrico x, y della sezione trasversale del pilastro stesso (vedi tab. sezioni).
σ_{ctr}, N, Mx, My	Valori, rispettivamente della tensione massima di trazione nel calcestruzzo del rinforzo e delle componenti della sollecitazione agenti che l'hanno generata, riferite all'asse baricentrico del pilastro (N) ed al sistema baricentrico x, y della sezione trasversale del pilastro stesso (vedi tab. sezioni).
σ_{cc}, N, Mx, My	Valori, rispettivamente della tensione massima di compressione nel calcestruzzo e delle componenti della sollecitazione agenti che l'hanno generata, riferite all'asse baricentrico del pilastro (N) ed al sistema baricentrico x, y della sezione trasversale del pilastro stesso (vedi tab. sezioni).
σ_{ccr}, N, Mx, My	Valori, rispettivamente della tensione massima di compressione nel calcestruzzo del rinforzo e delle componenti della sollecitazione agenti che l'hanno generata, riferite all'asse baricentrico del pilastro (N) ed al sistema baricentrico x, y della sezione trasversale del pilastro stesso (vedi tab. sezioni).
σ_{at}, N, Mx, My	Valori, rispettivamente della tensione massima di trazione nell'acciaio e delle componenti della sollecitazione agenti che l'hanno generata, riferite all'asse baricentrico del pilastro (N) ed al sistema baricentrico x, y della sezione trasversale del pilastro stesso (vedi tab. sezioni).
σ_{atr}, N, Mx, My	Valori, rispettivamente della tensione massima di trazione nell'acciaio del rinforzo e delle componenti della sollecitazione agenti che l'hanno generata, riferite all'asse baricentrico del pilastro (N) ed al sistema baricentrico x, y della sezione trasversale del pilastro stesso (vedi tab. sezioni).

PILASTRI – VERIFICA DI GERARCHIA DELLE RESISTENZE A TAGLIO (Elevazione)

Pilastri – Verifica di gerarchia delle resistenze a taglio												
Livello	%LLI	LLI	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: Pilastrata1												
Piano Terra	0%	2,72	X	60.121	-60.121	1,1	48.302	48.302	0	0	3,87	GR
			Y	60.812	-60.812		48.834	48.834	0	0	3,82	
	X		59.238	-59.238	48.302		48.302	0	0	3,87		
	Y		59.860	-59.860	48.834		48.834	0	0	3,82		
Pilastrata: Pilastrata2												
Piano Terra	0%	2,72	X	66.088	-66.088	1,1	53.160	53.160	0	0	3,59	GR
			Y	67.441	-67.441		54.214	54.214	0	0	3,52	
	X		65.275	-65.275	53.160		53.160	0	0	3,59		
	Y		66.526	-66.526	54.214		54.214	0	0	3,52		
Pilastrata: Pilastrata3												
Piano Terra	0%	2,72	X	66.088	-66.088	1,1	53.160	53.160	0	0	3,59	GR
			Y	67.441	-67.441		54.214	54.214	0	0	3,52	
	X		65.275	-65.275	53.160		53.160	0	0	3,59		
	Y		66.526	-66.526	54.214		54.214	0	0	3,52		
Pilastrata: Pilastrata4												
Piano Terra	0%	2,72	X	60.121	-60.121	1,1	48.302	48.302	0	0	3,87	GR
			Y	60.812	-60.812		48.834	48.834	0	0	3,82	
	X		59.238	-59.238	48.302		48.302	0	0	3,87		
	Y		59.860	-59.860	48.834		48.834	0	0	3,82		
Pilastrata: Pilastrata5												
Piano Terra	0%	2,72	X	60.121	-60.121	1,1	48.302	48.302	0	0	3,87	GR
			Y	60.812	-60.812		48.834	48.834	0	0	3,82	
	X		59.238	-59.238	48.302		48.302	0	0	3,87		
	Y		59.860	-59.860	48.834		48.834	0	0	3,82		
Pilastrata: Pilastrata6												
Piano Terra	0%	2,72	X	66.088	-66.088	1,1	53.160	53.160	0	0	3,59	GR
			Y	67.441	-67.441		54.214	54.214	0	0	3,52	
	X		65.275	-65.275	53.160		53.160	0	0	3,59		
	Y		66.526	-66.526	54.214		54.214	0	0	3,52		
Pilastrata: Pilastrata7												
Piano Terra	0%	2,72	X	66.088	-66.088	1,1	53.160	53.160	0	0	3,59	GR
			Y	67.441	-67.441		54.214	54.214	0	0	3,52	

Pilastri – Verifica di gerarchia delle resistenze a taglio												
Livello	%LLI	LLI	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%		X	65.275	-65.275		53.160	53.160	0	0	3,59	
			Y	66.526	-66.526		54.214	54.214	0	0	3,52	
Pilastrata: Pilastrata8												
Piano Terra	0%	2,72	X	60.121	-60.121	1,1	48.302	48.302	0	0	3,87	GR
			Y	60.812	-60.812		48.834	48.834	0	0	3,82	
	100%		X	59.238	-59.238		48.302	48.302	0	0	3,87	
			Y	59.860	-59.860		48.834	48.834	0	0	3,82	

LEGENDA Pilastri - Verifica di gerarchia delle resistenze a taglio

Livello	Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
%LLI	Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di sollecitazione e della verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione del pilastro (LLI), a partire dal suo estremo iniziale (0%=estremo iniziale, 100%=estremo finale).
LLI	Lunghezza libera d'inflessione del pilastro.
Dir.	Direzione locale della sezione rispetto a cui è eseguita la verifica.
M_{Rd}	Momento resistente del beam, con riferimento alla direzione positiva e negativa del sisma.
γ_{Rd}	Coefficiente di sovraresistenza.
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 maggiori o uguali a 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.

PIANI - VERIFICHE REGOLARITA' (Elevazione)

REGOLARITÀ DELLA STRUTTURA IN PIANTA

La configurazione in pianta è compatta e approssimativamente simmetrica rispetto a due direzioni ortogonali, in relazione alla distribuzione di masse e rigidezze	SI
Il rapporto tra i lati di un rettangolo in cui l'edificio risulta inscritto è inferiore a 4	SI
Almeno una dimensione di eventuali rientri o sporgenze non supera il 25% della dimensione totale dell'edificio nella corrispondente direzione	SI
I solai possono essere considerati infinitamente rigidi nel loro piano rispetto agli elementi verticali e sufficientemente resistenti	SI

La struttura è regolare in pianta.

REGOLARITÀ DELLA STRUTTURA IN ALTEZZA

Tutti i sistemi resistenti verticali dell'edificio (quali telai e pareti) si estendono per tutta l'altezza dell'edificio	SI
Massa e rigidezza rimangono costanti o variano gradualmente, senza bruschi cambiamenti, dalla base alla cima dell'edificio (le variazioni di massa da un piano all'altro non superano il 25%, la rigidezza non si abbassa da un piano al 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. di sezione costante sull'altezza o di telai controventati in acciaio, ai quali sia affidata almeno il 50% dell'azione sismica alla base	SI
Il rapporto tra resistenza effettiva e resistenza richiesta dal calcolo nelle strutture intelaiate progettate in Classe di Duttilità Bassa non è significativamente diverso per piani diversi (il rapporto fra la resistenza effettiva e quella richiesta calcolata ad un generico piano non deve differire più del 20% dall'analogo rapporto determinato per un altro piano); può fare eccezione l'ultimo piano di strutture intelaiate di almeno tre piani	SI
Eventuali restringimenti della sezione orizzontale dell'edificio avvengono in modo graduale da un piano al successivo, rispettando i seguenti limiti: ad ogni piano il rientro non supera il 30% della dimensione corrispondente al primo piano, né il 20% della dimensione corrispondente al piano immediatamente sottostante. Fa eccezione l'ultimo piano di edifici di almeno quattro piani per il quale non sono previste limitazioni di restringimento	SI

La struttura è regolare in altezza.

Piano	Quota	Altezza	Piano rigido	Riduz. Tamp.	Irreg. Tamp.	Massa SLU	RgdSLU		REff		RRic	
							X	Y	X	Y	X	Y
Piano Terra	[m]	[m]				[N*s/m]	[N/cm]	[N/cm]	[N]	[N]	[N]	[N]
	-0,20	3,80	NO	NO	NO	63.623	2.147.483	2.147.483	0	0	0	0
							.647	.647				

LEGENDA

Riduz.Tamp	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: [S] = Piano con riduzione dei tamponamenti - [N] = Piano senza riduzione dei tamponamenti.
Irreg.Tamp.	Per i piani con distribuzione dei tamponamenti in pianta fortemente irregolare, l'eccentricità accidentale è stata incrementata di un fattore pari a 2: [S] = Distribuzione tamponamenti irregolare fortemente - [N] = Distribuzione tamponamenti regolare.
Piano rigido	[S] = Impalcato infinitamente rigido nel proprio piano - [N] = Impalcato deformabile.
Massa SLU	Massa del piano allo Stato Limite Ultimo.
RgdSLU	Valori delle Rigidezze di Piano, valutate allo SLU, riferite agli assi X ed Y del riferimento globale.
REff	Valori delle Resistenze Effettive di Piano, valutate allo SLU, relative al sistema di riferimento globale X, Y, Z.
RRic	Valori delle Resistenze Richieste di Piano, valutate allo SLU, relative al sistema di riferimento globale X, Y, Z.

PIANI - VERIFICHE AGLI SPOSTAMENTI

Piani - Verifiche

Piano	Quota	Altezza	SxD	SyD	TpCol	Slim	Slim - SxD	Slim - SyD	Note
	[m]	[m]	[cm]	[cm]		[cm]	[cm]	[cm]	
Piano Terra	-0,20	3,80	0,00	0,00	R	1,9000	1,9000	1,9000	Verificato

LEGENDA Piani - Verifiche allo stato limite di danno/spostamenti

SxD, SyD	Componenti dello spostamento differenziale rispetto al piano inferiore (Stato Limite di Danno), relative al sistema di riferimento globale X, Y, Z. Il calcolo viene condotto per tutte le coppie di punti allineate in verticale; si riportano i valori massimi.
TpCol	Tipo di collegamento delle tamponature alla struttura: [R] = Rigido - [E] = Elastico.
Slim	Valore limite dello spostamento differenziale indicato dalla normativa.

PIANI - EFFETTI DEL SECONDO ORDINE (Elevazione)

Piani - Effetti del secondo ordine

Piano	Quota	Altezza	SxD	SyD	Pxθ	Pyθ	Txθ	Tyθ	θx	θy
	[m]	[m]	[cm]	[cm]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]
Piano Terra	-0,20	3,80	0,0000	0,0000	624.132	624.132	39.675	39.675	0,0000	0,0000

LEGENDA Piani - Effetti del secondo ordine

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

Piani - Effetti del secondo ordine										
Piano	Quota	Altezza	SxD	SyD	Px0	Py0	Tx0	Ty0	0x	0y
	[m]	[m]	[cm]	[cm]	[N]	[N]	[N]	[N]		

portare in conto gli effetti del secondo ordine. [DM 2008 - par. 7.3.1].

SxD, SyD Componenti dello spostamento differenziale rispetto al piano inferiore (Stato Limite Ultimo), relative al sistema di riferimento globale X, Y, Z. Il calcolo viene condotto per tutte le coppie di punti allineate in verticale; si riportano i valori massimi.

Px0, Py0 Valori del carico verticale del piano utilizzato per il calcolo di "0".

Tx0, Ty0 Valori del tagliante di piano utilizzati per il calcolo di "0".

0x, 0y Coefficienti "0" del piano.

SOLAI - VERIFICHE ALLO STATO LIMITE ULTIMO (Elevazione)

Solai - Verifiche allo stato limite ultimo								
Campata	%LLI	Mxs	Mxi	Afs	Afi	CSs	CSi	
	[%]	[N-m]	[N-m]	[cm ²]	[cm ²]			
Piano Terra								
Travetto 1-2	0%	7.191	1.901	1,13	0,00	1,33	-	
	25%	-	10.899	0,00	0,00	-	-	
	50%	-	13.757	0,00	0,00	-	-	
	75%	-	10.894	0,00	0,00	-	-	
	100%	7.191	1.896	1,13	0,00	1,33	-	
Piano Terra								
Travetto 1-2	0%	7.030	1.876	1,13	0,00	1,36	-	
	25%	-	10.661	0,00	0,00	-	-	
	50%	-	13.449	0,00	0,00	-	-	
	75%	-	10.662	0,00	0,00	-	-	
	100%	7.030	1.878	1,13	0,00	1,36	-	

LEGENDA Solai - Verifiche allo stato limite ultimo

%LLI Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di sollecitazione e armature, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione della campata (LLI), a partire dal suo estremo iniziale.

Mxs Momento M che dà origine alla massima armatura di trazione superiore.

Mxi Momento M che dà origine alla massima armatura di trazione inferiore.

Afs, Afi Area delle armature esecutive superiori ed inferiori. Afi non significativa per tipologia di solaio a travetti precompressi.

CSs Coefficiente di sicurezza relativo a "Mxs", "Afs": [NS] = Non Significativo per valori di CS maggiori o uguali a 100.

CSi Coefficiente di sicurezza relativo a "Mxi", "Afi": [NS] = Non Significativo per tipologia di solaio a travetti precompressi.

SOLAI - VERIFICHE A TAGLIO ALLO STATO LIMITE ULTIMO (Elevazione)

Solai - Verifiche a taglio allo stato limite ultimo																	
Campata	%LLI	Ty+	Ty-	CS+	CS-	Vcc+	Vcc-	Vwd+	Vwd-	N+	N-	Vwp+	Vwp-	Afe+	Afe-	Afpe+	Afpe-
	[%]	[N]	[N]			[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]
Piano Terra																	
Travetto 1-2	0%	9.811	-	5,35	-	52453	52453	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	25%	4.904	-	2,14	-	10491	10491	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	50%	-	-	-	-	10491	10491	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	75%	-	-4.908	-	2,14	10491	10491	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100%	-	-9.812	-	5,35	52453	52453	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
Piano Terra																	
Travetto 1-2	0%	9.694	-	5,41	-	52453	52453	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	25%	4.849	-	2,16	-	10491	10491	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	50%	-	-	-	-	10491	10491	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	75%	-	-4.848	-	2,16	10491	10491	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100%	-	-9.693	-	5,41	52453	52453	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000

LEGENDA Solai - Verifiche a taglio allo stato limite ultimo

%LLI Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di sollecitazione e armature, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione della campata (LLI), a partire dal suo estremo iniziale.

Ty+, Ty- Valori massimo e minimo della sollecitazione di taglio.

CS+, CS- Coefficienti di sicurezza relativi alle sollecitazioni "Ty+" e "Ty-": [NS] = Non Significativo - Per valori di CS maggiori o uguali a 100.

Vcc+, Vcc- Valori massimo e minimo del taglio ultimo, per conglomerato compresso.

Vwd+, Vwd- Contributi dell'acciaio al taglio ultimo dovuto alle staffe, relativi alle sollecitazioni "Ty+" e "Ty-".

N+, N- Sforzo Normale medio nella Sezione di Verifica.

Vwp+, Vwp- Contributi dell'acciaio al taglio ultimo dovuti ai ferri piegati, relativi alle sollecitazioni "Ty+" e "Ty-".

Afe+, Afe- Aree di ferro per il taglio in un centimetro, relativi alle sollecitazioni "Ty+" e "Ty-".

Afpe+, Afpe- Aree di ferri piegati per il taglio in un centimetro, relativi alle sollecitazioni "Ty+" e "Ty-".

SOLAI - VERIFICHE ALLO STATO LIMITE DI ESERCIZIO (Elevazione)

Solai - Verifiche allo stato limite di esercizio						
%LLI	Trazione calcestruzzo		Compressione calcestruzzo		Trazione acciaio	
	σ ct	M3	σ cc	M3	σ at	M3
[%]	[N/mm ²]	[N-m]	[N/mm ²]	[N-m]	[N/mm ²]	[N-m]
Piano Terra						
Sezione: Solai1.1						
Campata Travetto 1-2			FRC=0,33 cm		AA= PCA	
CA=FRQ ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00 mm			CA=QPR ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00 mm			
0%	0,000	-	0,000	-	0,000	-
25%	0,000	-	0,000	-	0,000	-
50%	0,000	-	0,000	-	0,000	-
75%	0,000	-	0,000	-	0,000	-
100%	0,000	-	0,000	-	0,000	-

Solai - Verifiche allo stato limite di esercizio

%LLI	Trazione calcestruzzo			Compressione calcestruzzo			Trazione acciaio		
	σ_{ct}	M3		σ_{cc}	M3		σ_{at}	M3	
[%]	[N/mm ²]	[N-m]		[N/mm ²]	[N-m]		[N/mm ²]	[N-m]	
Piano Terra				Sezione: Solai1.2					
Campata Travetto 1-2				FRC=0,31 cm			AA= PCA		
CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ²	sm=0 mm	wk=0,00 mm	CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ²	sm=0 mm	wk=0,00 mm
0%	0,000	-	0,000	-	0,000	-	0,000	-	-
25%	0,000	-	0,000	-	0,000	-	0,000	-	-
50%	0,000	-	0,000	-	0,000	-	0,000	-	-
75%	0,000	-	0,000	-	0,000	-	0,000	-	-
100%	0,000	-	0,000	-	0,000	-	0,000	-	-

LEGENDA Solai - Verifiche allo stato limite di esercizio

%LLI Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di sollecitazione e armature, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione della Campata (LLI), a partire dal suo estremo iniziale.

FRC Abbassamento massimo della campata (Freccia) [cm].

AA Identificativo dell'aggressività dell'ambiente: [PCA] = Poco aggressivo - [MDA] = Moderatamente aggressivo - [MLA] = Molto aggressivo.

CA Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FQR] = Frequente - [RAR] = Rara.

ϵ_{sm} Deformazione media nel calcestruzzo.

Ae Area efficace del calcestruzzo teso [mm²].

sm Distanza media tra le fessure [mm].

wk Apertura massima delle fessure [mm].

σ_{ct} , M3 Valori rispettivamente della tensione massima di trazione nel calcestruzzo e del momento agente che l'ha generata.

σ_{cc} , M3 Valori rispettivamente della tensione massima di compressione nel calcestruzzo e del momento agente che l'ha generata.

σ_{at} , M3 Valori rispettivamente della tensione massima di trazione nell'acciaio e del momento agente che l'ha generata.

NODI - VERIFICA DI CONFINAMENTO (Fondazione)

ID _{nd}	Pos	Stato	P _{sup}	σ_{cR}	σ_{tR}	f _{yk}	f _{fk}	N _{d,max}	Staffe	Dati generali di verifica					
										η	ξ	Intrv			
				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]							
Dati indicati per direzione															
ID _{nd}	Di _r	ID _{trave}	b _j	h _{jw}	A _{sup} /M ⁺	A _{inf} /M ⁻	Or V _{jd}	V _{c,η}	V _{c,ξ}	σ_{η}	σ_{ξ}	V _{jsd,sup}	V _{jsd,inf}	V _{jsr}	h _{jc}
			[cm]	[cm]	[cm ²]/[Nm]	[cm ²]/[Nm]		[N]	[N]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N]	[N]	[cm]

LEGENDA - Verifica di Confinamento - Dati per Verifica

ID_{intrv} Identificativo dell'intervento

Pos Posizione del nodo: [I] = interno; [E] = esterno

Stato Identificativo dello stato del nodo: [N C] = Non Confinato; [C] = Confinato

P_{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_{fk} Resistenza caratteristica ultima del rinforzo in FRP; [-] = rinforzo non presente

N_{d,max} Sforzo normale massimo nel pilastro al di sopra del nodo

Staffe Staffe nel nodo (numero di staffe/diametro in mm/passi in cm/numero di bracci); [-] = assenza di staffe nel nodo

CS Minimo coefficiente di sicurezza: [η] = a compressione; [ξ] = a trazione; [f] = relativo al rinforzo e alle staffe; [NS] = Non Significativo - Per valori di CS maggiori o uguali a 100;

Intrv [SI] = nodo con presenza di rinforzo; [NO] = nodo senza rinforzo

Dir Direzione di verifica

ID_{trave} 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 V_{jd} 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_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} Forze orizzontali di progetto del rinforzo e delle staffe superiori e inferiori; [-] = rinforzo non presente

V_{jsr} Forza orizzontale resistente del rinforzo e delle staffe; [-] = rinforzo non presente

h_{jc} Distanza, tra le giaciture più esterne delle armature del pilastro, nella direzione in esame

TRAVI - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO STATO LIMITE ULTIMO (Fondazione)

Trave	%LLI	Ns	Mxs	Ni	Mxi	Afs	Afi	CSs	CSi	Intrv	
											[N]
Fondazione											
Travata: Trave3b-1-2-3-4-4b											
Trave 3b-1	0%	-	-	-	-	7,70	7,70	-	-	NO	
	25%	-	-	-	-	81	7,70	-	NS	NO	
	50%	-	-	-	-	349	7,70	-	NS	NO	
	75%	-	-	-	-	787	7,70	-	94,78	NO	
	100%	-	-	-	-	1.385	7,70	-	53,86	NO	
Trave 1-2	0%	-	-	43.703	-	14.351	7,70	-	5,54	NO	
	25%	76.240	15.648	-	-	7,70	7,70	5,32	-	NO	
	50%	76.240	19.346	-	-	7,70	7,70	4,30	-	NO	
	75%	43.703	3.413	58.654	40	7,70	7,70	23,30	NS	NO	
	100%	-	-	76.240	53.776	15,39	15,39	-	2,78	NO	
Trave 2-3	0%	-	-	14.294	-	46.314	15,39	15,39	-	3,08	NO
	25%	14.294	7.260	-	-	7,70	7,70	10,50	-	NO	
	50%	14.294	21.324	-	-	7,70	7,70	3,57	-	NO	
	75%	14.294	7.259	-	-	7,70	7,70	10,50	-	NO	
	100%	-	-	14.294	46.320	15,39	15,39	-	3,08	NO	
Trave 3-4	0%	-	-	76.240	-	53.771	15,39	15,39	-	2,78	NO

Travi - Verifiche pressoflessione retta allo stato limite ultimo										
Trave	%LLI	Ns	Mxs	Ni	Mxi	Afs	Afi	CSs	CSi	Intrv
	[%]	[N]	[N-m]	[N]	[N-m]	[cm ¹]	[cm ¹]			
Trave 4-4b	25%	43.703	3.413	58.654	39	7,70	7,70	23,30	NS	NO
	50%	76.240	19.347	-	-	7,70	7,70	4,30	-	NO
	75%	76.240	15.644	-	-	7,70	7,70	5,32	-	NO
	100%	-	-	43.703	14.349	7,70	7,70	-	5,54	NO
	0%	-	-	-	1.382	7,70	7,70	-	53,98	NO
	25%	-	-	-	782	7,70	7,70	-	95,39	NO
	50%	-	-	-	347	7,70	7,70	-	NS	NO
	75%	-	-	-	77	7,70	7,70	-	NS	NO
100%	-	-	-	-	7,70	7,70	-	-	NO	
Fondazione						Travata: Trave5b-5-6-7-8-6b				
Trave 5b-5	0%	-	-	-	-	7,70	7,70	-	-	NO
	25%	-	-	-	81	7,70	7,70	-	NS	NO
	50%	-	-	-	349	7,70	7,70	-	NS	NO
	75%	-	-	-	787	7,70	7,70	-	94,78	NO
Trave 5-6	100%	-	-	-	1.385	7,70	7,70	-	53,86	NO
	0%	-	-	43.703	14.351	7,70	7,70	-	5,54	NO
	25%	76.240	15.648	-	-	7,70	7,70	5,32	-	NO
	50%	76.240	19.346	-	-	7,70	7,70	4,30	-	NO
Trave 6-7	75%	43.703	3.413	58.654	40	7,70	7,70	23,30	NS	NO
	100%	-	-	76.240	53.776	15,39	15,39	-	2,78	NO
	0%	-	-	14.294	46.314	15,39	15,39	-	3,08	NO
	25%	14.294	7.260	-	-	7,70	7,70	10,50	-	NO
Trave 7-8	50%	14.294	21.324	-	-	7,70	7,70	3,57	-	NO
	75%	14.294	7.259	-	-	7,70	7,70	10,50	-	NO
	100%	-	-	14.294	46.320	15,39	15,39	-	3,08	NO
	0%	-	-	76.240	53.771	15,39	15,39	-	2,78	NO
Trave 8-6b	25%	43.703	3.413	58.654	39	7,70	7,70	23,30	NS	NO
	50%	76.240	19.347	-	-	7,70	7,70	4,30	-	NO
	75%	76.240	15.644	-	-	7,70	7,70	5,32	-	NO
	100%	-	-	43.703	14.349	7,70	7,70	-	5,54	NO
Trave 8-6b	0%	-	-	-	1.382	7,70	7,70	-	53,98	NO
	25%	-	-	-	782	7,70	7,70	-	95,39	NO
	50%	-	-	-	347	7,70	7,70	-	NS	NO
	75%	-	-	-	77	7,70	7,70	-	NS	NO
100%	-	-	-	-	7,70	7,70	-	-	NO	
Fondazione						Travata: Trave1b-1-5-7b				
Trave 1b-1	0%	-	-	-	-	7,70	7,70	-	-	NO
	25%	-	-	-	84	7,70	7,70	-	NS	NO
	50%	-	-	-	357	7,70	7,70	-	NS	NO
	75%	-	-	-	796	7,70	7,70	-	93,71	NO
Trave 1-5	100%	-	-	-	1.406	7,70	7,70	-	53,05	NO
	0%	136.785	2.211	141.205	13.353	7,70	7,70	40,70	6,78	NO
	25%	141.205	12.792	-	-	7,70	7,70	7,07	-	NO
	50%	209.857	17.027	-	-	7,70	7,70	5,76	-	NO
Trave 5-7b	75%	141.205	12.791	-	-	7,70	7,70	7,07	-	NO
	100%	136.785	2.208	141.205	13.354	7,70	7,70	40,76	6,78	NO
	0%	-	-	-	1.409	7,70	7,70	-	52,94	NO
	25%	-	-	-	798	7,70	7,70	-	93,48	NO
Trave 5-7b	50%	-	-	-	356	7,70	7,70	-	NS	NO
	75%	-	-	-	84	7,70	7,70	-	NS	NO
	100%	-	-	-	-	7,70	7,70	-	-	NO
	Fondazione						Travata: Trave2-6			
Trave 2-6	0%	95.386	1.278	94.983	8.959	4,62	4,62	41,84	5,96	NO
	25%	95.386	8.132	-	-	4,62	4,62	6,58	-	NO
	50%	143.780	10.936	-	-	4,62	4,62	5,36	-	NO
	75%	95.386	8.132	-	-	4,62	4,62	6,58	-	NO
100%	95.386	1.280	94.983	8.958	4,62	4,62	41,78	5,96	NO	
Fondazione						Travata: Trave3-7				
Trave 3-7	0%	95.386	1.278	94.983	8.959	4,62	4,62	41,84	5,96	NO
	25%	95.386	8.132	-	-	4,62	4,62	6,58	-	NO
	50%	143.780	10.936	-	-	4,62	4,62	5,36	-	NO
	75%	95.386	8.132	-	-	4,62	4,62	6,58	-	NO
100%	95.386	1.280	94.983	8.958	4,62	4,62	41,78	5,96	NO	
Fondazione						Travata: Trave2b-4-8-8b				
Trave 2b-4	0%	-	-	-	-	7,70	7,70	-	-	NO
	25%	-	-	-	84	7,70	7,70	-	NS	NO
	50%	-	-	-	357	7,70	7,70	-	NS	NO
	75%	-	-	-	796	7,70	7,70	-	93,71	NO
Trave 4-8	100%	-	-	-	1.406	7,70	7,70	-	53,05	NO
	0%	136.785	2.211	141.205	13.353	7,70	7,70	40,70	6,78	NO
	25%	141.205	12.792	-	-	7,70	7,70	7,07	-	NO
	50%	209.857	17.027	-	-	7,70	7,70	5,76	-	NO
Trave 8-8b	75%	141.205	12.791	-	-	7,70	7,70	7,07	-	NO
	100%	136.785	2.208	141.205	13.354	7,70	7,70	40,76	6,78	NO
	0%	-	-	-	1.409	7,70	7,70	-	52,94	NO
	25%	-	-	-	798	7,70	7,70	-	93,48	NO
Trave 8-8b	50%	-	-	-	356	7,70	7,70	-	NS	NO
	75%	-	-	-	84	7,70	7,70	-	NS	NO
	100%	-	-	-	-	7,70	7,70	-	-	NO

LEGENDA Travi - Verifiche pressoflessione retta allo stato limite ultimo

Trave Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
%LLI Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di sollecitazione e armature, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione della trave (LLI), a partire dal suo estremo iniziale
Ns, Mxs Coppia M-N che dà origine alla massima armatura di trazione superiore.
Ni, Mxi Coppia M-N che dà origine alla massima armatura di trazione inferiore.

Travi - Verifiche pressoflessione retta allo stato limite ultimo

Trave	%LLI	Ns	Mxs	Ni	Mxi	Afs	Afi	CSs	CSI	Intrv
	[%]	[N]	[N-m]	[N]	[N-m]	[cm ²]	[cm ²]			

Afs, Afi Area delle armature esecutive superiori ed inferiori.
CSs, CSI Coefficienti di sicurezza relativi rispettivamente, a "Ns", "Mxs", "Afs" e "Ni", "Mxi", "Afi" : [NS] = Non Significativo - Per valori di CS maggiori o uguali a 100.

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

TRAVI - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO STATO LIMITE ULTIMO (Fondazione)

Travi - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo stato limite ultimo

Trave	%LLI	max/m in	Ty	CS	Vcc	Vwd	N	Vwp	Vr1	Vfd	ctg Ø	Afte	Afpe	AfDge	Intrv
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
Fondazione															
Travata: Trave3b-1-2-3-4-4b															
Trave 3b-1	0%	+	-	-	455.412	460.573	0	0	0	0	2,50	0,2012	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	455.412	460.573	0	0	0	0	2,50	0,2012	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	2.807	NS	455.412	460.573	0	0	0	0	2,50	0,2012	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	455.412	460.573	0	0	0	0	2,50	0,2012	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	5.565	81,84	455.412	460.573	0	0	0	0	2,50	0,2012	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	455.412	460.573	0	0	0	0	2,50	0,2012	0,0000	0,0000	NO	
	75%	+	8.279	55,01	455.412	460.573	0	0	0	0	2,50	0,2012	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	455.412	460.573	0	0	0	0	2,50	0,2012	0,0000	0,0000	NO	
	100%	+	10.942	41,62	455.412	460.573	0	0	0	0	2,50	0,2012	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	455.412	460.573	0	0	0	0	2,50	0,2012	0,0000	0,0000	NO	
Trave 1-2	0%	+	-	-	460.164	377.440	35.330	0	0	0	2,50	0,1677	0,0000	0,0000	NO
		-	-37.795	9,99	460.164	377.440	35.330	0	0	0	2,50	0,1677	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	-	-	460.164	281.488	35.330	0	0	0	2,50	0,1258	0,0000	0,0000	NO
		-	-10.517	26,77	460.164	281.488	35.330	0	0	0	2,50	0,1258	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	4.269	65,94	460.164	281.488	35.330	0	0	0	2,50	0,1258	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	460.164	281.488	35.330	0	0	0	2,50	0,1258	0,0000	0,0000	NO	
	75%	+	25.710	10,95	460.164	281.488	35.330	0	0	0	2,50	0,1258	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	460.164	281.488	35.330	0	0	0	2,50	0,1258	0,0000	0,0000	NO	
	100%	+	67.002	5,63	460.164	377.440	35.330	0	0	0	2,50	0,1677	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	460.164	377.440	35.330	0	0	0	2,50	0,1677	0,0000	0,0000	NO	
Trave 2-3	0%	+	-	-	456.317	383.811	6.724	0	0	0	2,50	0,1677	0,0000	0,0000	NO
		-	-64.722	5,93	456.317	383.811	6.724	0	0	0	2,50	0,1677	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	-	-	456.317	287.858	6.724	0	0	0	2,50	0,1258	0,0000	0,0000	NO
		-	-24.523	11,74	456.317	287.858	6.724	0	0	0	2,50	0,1258	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	1.165	NS	456.317	287.858	6.724	0	0	0	2,50	0,1258	0,0000	0,0000	NO
	-	-1.162	NS	456.317	287.858	6.724	0	0	0	2,50	0,1258	0,0000	0,0000	NO	
	75%	+	24.525	11,74	456.317	287.858	6.724	0	0	0	2,50	0,1258	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	456.317	287.858	6.724	0	0	0	2,50	0,1258	0,0000	0,0000	NO	
	100%	+	64.731	5,93	456.317	383.811	6.724	0	0	0	2,50	0,1677	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	456.317	383.811	6.724	0	0	0	2,50	0,1677	0,0000	0,0000	NO	
Trave 3-4	0%	+	-	-	460.164	377.440	35.330	0	0	0	2,50	0,1677	0,0000	0,0000	NO
		-	-66.998	5,63	460.164	377.440	35.330	0	0	0	2,50	0,1677	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	-	-	460.164	281.488	35.330	0	0	0	2,50	0,1258	0,0000	0,0000	NO
		-	-25.704	10,95	460.164	281.488	35.330	0	0	0	2,50	0,1258	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	-	-	460.164	281.488	35.330	0	0	0	2,50	0,1258	0,0000	0,0000	NO
	-	-4.270	65,92	460.164	281.488	35.330	0	0	0	2,50	0,1258	0,0000	0,0000	NO	
	75%	+	10.515	26,77	460.164	281.488	35.330	0	0	0	2,50	0,1258	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	460.164	281.488	35.330	0	0	0	2,50	0,1258	0,0000	0,0000	NO	
	100%	+	37.791	9,99	460.164	377.440	35.330	0	0	0	2,50	0,1677	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	460.164	377.440	35.330	0	0	0	2,50	0,1677	0,0000	0,0000	NO	
Trave 4-4b	0%	+	-	-	455.412	460.573	0	0	0	0	2,50	0,2012	0,0000	0,0000	NO
		-	-10.940	41,63	455.412	460.573	0	0	0	0	2,50	0,2012	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	-	-	455.412	460.573	0	0	0	0	2,50	0,2012	0,0000	0,0000	NO
		-	-8.275	55,03	455.412	460.573	0	0	0	0	2,50	0,2012	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	-	-	455.412	460.573	0	0	0	0	2,50	0,2012	0,0000	0,0000	NO
	-	-5.564	81,85	455.412	460.573	0	0	0	0	2,50	0,2012	0,0000	0,0000	NO	
	75%	+	-	-	455.412	460.573	0	0	0	0	2,50	0,2012	0,0000	0,0000	NO
	-	-2.806	NS	455.412	460.573	0	0	0	0	2,50	0,2012	0,0000	0,0000	NO	
	100%	+	5	NS	455.412	460.573	0	0	0	0	2,50	0,2012	0,0000	0,0000	NO
	-	-1	NS	455.412	460.573	0	0	0	0	2,50	0,2012	0,0000	0,0000	NO	
Fondazione															
Travata: Trave5b-5-6-7-8-6b															
Trave 5b-5	0%	+	-	-	455.412	460.573	0	0	0	0	2,50	0,2012	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	455.412	460.573	0	0	0	0	2,50	0,2012	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	2.807	NS	455.412	460.573	0	0	0	0	2,50	0,2012	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	455.412	460.573	0	0	0	0	2,50	0,2012	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	5.565	81,84	455.412	460.573	0	0	0	0	2,50	0,2012	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	455.412	460.573	0	0	0	0	2,50	0,2012	0,0000	0,0000	NO	
	75%	+	8.279	55,01	455.412	460.573	0	0	0	0	2,50	0,2012	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	455.412	460.573	0	0	0	0	2,50	0,2012	0,0000	0,0000	NO	
	100%	+	10.942	41,62	455.412	460.573	0	0	0	0	2,50	0,2012	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	455.412	460.573	0	0	0	0	2,50	0,2012	0,0000	0,0000	NO	
Trave 5-6	0%	+	-	-	460.164	377.440	35.330	0	0	0	2,50	0,1677	0,0000	0,0000	NO
		-	-37.795	9,99	460.164	377.440	35.330	0	0	0	2,50	0,1677	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	-	-	460.164	281.488	35.330	0	0	0	2,50	0,1258	0,0000	0,0000	NO
		-	-10.517	26,77	460.164	281.488	35.330	0	0	0	2,50	0,1258	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	4.269	65,94	460.164	281.488	35.330	0	0	0	2,50	0,1258	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	460.164	281.488	35.330	0	0	0	2,50	0,1258	0,0000	0,0000	NO	
	75%	+	25.710	10,95	460.164	281.488	35.330	0	0	0	2,50	0,1258	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	460.164	281.488	35.330	0	0	0	2,50	0,1258	0,0000	0,0000	NO	
	100%	+	67.002	5,63	460.164	377.440	35.330	0	0	0	2,50	0,1677	0,0000	0,0000	NO

Travi - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo stato limite ultimo

Trave	%LLI	max/m in	Ty	CS	Vcc	Vwd	N	Vwp	Vr1	Vfd	ctg Ø	Afte	Afpe	AfDge	Intrv
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
Trave 6-7	0%	-	-	-	460.164	377.440	35.330	0	0	0	2,50	0,1677	0,0000	0,0000	NO
		+	-	-	456.317	383.811	6.724	0	0	0	2,50	0,1677	0,0000	0,0000	NO
		-	-64.722	5,93	456.317	383.811	6.724	0	0	0	2,50	0,1677	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	-	-	456.317	287.858	6.724	0	0	0	2,50	0,1258	0,0000	0,0000	NO
		-	-24.523	11,74	456.317	287.858	6.724	0	0	0	2,50	0,1258	0,0000	0,0000	NO
		+	1.165	NS	456.317	287.858	6.724	0	0	0	2,50	0,1258	0,0000	0,0000	NO
Trave 7-8	0%	-	-	-	460.164	377.440	35.330	0	0	0	2,50	0,1677	0,0000	0,0000	NO
		+	-	-	460.164	377.440	35.330	0	0	0	2,50	0,1677	0,0000	0,0000	NO
		-	-66.998	5,63	460.164	377.440	35.330	0	0	0	2,50	0,1677	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	-	-	460.164	281.488	35.330	0	0	0	2,50	0,1258	0,0000	0,0000	NO
		-	-25.704	10,95	460.164	281.488	35.330	0	0	0	2,50	0,1258	0,0000	0,0000	NO
		+	-	-	460.164	281.488	35.330	0	0	0	2,50	0,1258	0,0000	0,0000	NO
Trave 8-6b	0%	-	-	-	460.164	377.440	35.330	0	0	0	2,50	0,1677	0,0000	0,0000	NO
		+	-	-	460.164	377.440	35.330	0	0	0	2,50	0,1677	0,0000	0,0000	NO
		-	-66.998	5,63	460.164	377.440	35.330	0	0	0	2,50	0,1677	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	-	-	460.164	281.488	35.330	0	0	0	2,50	0,1258	0,0000	0,0000	NO
		-	-25.704	10,95	460.164	281.488	35.330	0	0	0	2,50	0,1258	0,0000	0,0000	NO
		+	-	-	460.164	281.488	35.330	0	0	0	2,50	0,1258	0,0000	0,0000	NO
Fondazione	0%	-	-	-	455.412	460.573	0	0	0	0	2,50	0,2012	0,0000	0,0000	NO
		+	-	-	455.412	460.573	0	0	0	0	2,50	0,2012	0,0000	0,0000	NO
		-	-10.940	41,63	455.412	460.573	0	0	0	0	2,50	0,2012	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	-	-	455.412	460.573	0	0	0	0	2,50	0,2012	0,0000	0,0000	NO
		-	-8.275	55,03	455.412	460.573	0	0	0	0	2,50	0,2012	0,0000	0,0000	NO
		+	-	-	455.412	460.573	0	0	0	0	2,50	0,2012	0,0000	0,0000	NO
Travata: Trave1b-1-5-7b	0%	-	-	-	455.412	460.573	0	0	0	0	2,50	0,2012	0,0000	0,0000	NO
		+	-	-	455.412	460.573	0	0	0	0	2,50	0,2012	0,0000	0,0000	NO
		-	-10.940	41,63	455.412	460.573	0	0	0	0	2,50	0,2012	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	-	-	455.412	460.573	0	0	0	0	2,50	0,2012	0,0000	0,0000	NO
		-	-8.275	55,03	455.412	460.573	0	0	0	0	2,50	0,2012	0,0000	0,0000	NO
		+	-	-	455.412	460.573	0	0	0	0	2,50	0,2012	0,0000	0,0000	NO
Trave 1b-1	0%	-	-	-	455.412	460.573	0	0	0	0	2,50	0,2012	0,0000	0,0000	NO
		+	-	-	455.412	460.573	0	0	0	0	2,50	0,2012	0,0000	0,0000	NO
		-	-10.940	41,63	455.412	460.573	0	0	0	0	2,50	0,2012	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	2.864	NS	455.412	460.573	0	0	0	0	2,50	0,2012	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	455.412	460.573	0	0	0	0	2,50	0,2012	0,0000	0,0000	NO
		+	5.672	80,29	455.412	460.573	0	0	0	0	2,50	0,2012	0,0000	0,0000	NO
Trave 1-5	0%	-	-	-	468.676	382.881	98.630	0	0	0	2,50	0,1677	0,0000	0,0000	NO
		+	-	-	468.676	382.881	98.630	0	0	0	2,50	0,1677	0,0000	0,0000	NO
		-	-31.848	12,02	468.676	382.881	98.630	0	0	0	2,50	0,1677	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	-	-	468.676	286.929	98.630	0	0	0	2,50	0,1258	0,0000	0,0000	NO
		-	-7.755	37,00	468.676	286.929	98.630	0	0	0	2,50	0,1258	0,0000	0,0000	NO
		+	6.521	44,00	468.676	286.929	98.630	0	0	0	2,50	0,1258	0,0000	0,0000	NO
Trave 5-7b	0%	-	-	-	455.412	460.573	0	0	0	0	2,50	0,2012	0,0000	0,0000	NO
		+	-	-	455.412	460.573	0	0	0	0	2,50	0,2012	0,0000	0,0000	NO
		-	-11.116	40,97	455.412	460.573	0	0	0	0	2,50	0,2012	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	-	-	455.412	460.573	0	0	0	0	2,50	0,2012	0,0000	0,0000	NO
		-	-8.426	54,05	455.412	460.573	0	0	0	0	2,50	0,2012	0,0000	0,0000	NO
		+	-	-	455.412	460.573	0	0	0	0	2,50	0,2012	0,0000	0,0000	NO
Fondazione	0%	-	-	-	180.200	383.811	70.047	0	0	0	2,50	0,1677	0,0000	0,0000	NO
		+	-	-	180.200	383.811	70.047	0	0	0	2,50	0,1677	0,0000	0,0000	NO
		-	-23.048	7,82	180.200	383.811	70.047	0	0	0	2,50	0,1677	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	-	-	180.200	109.660	70.047	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.127	21,39	180.200	109.660	70.047	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		+	1.385	79,18	180.200	109.660	70.047	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
Travata: Trave2-6	0%	-	-	-	180.200	383.811	70.047	0	0	0	2,50	0,1677	0,0000	0,0000	NO
		+	-	-	180.200	383.811	70.047	0	0	0	2,50	0,1677	0,0000	0,0000	NO
		-	-23.048	7,82	180.200	383.811	70.047	0	0	0	2,50	0,1677	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	-	-	180.200	109.660	70.047	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.127	21,39	180.200	109.660	70.047	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		+	1.385	79,18	180.200	109.660	70.047	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
Fondazione	0%	-	-	-	180.200	383.811	70.047	0	0	0	2,50	0,1677	0,0000	0,0000	NO
		+	-	-	180.200	383.811	70.047	0	0	0	2,50	0,1677	0,0000	0,0000	NO
		-	-23.048	7,82	180.200	383.811	70.047	0	0	0	2,50	0,1677	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	-	-	180.200	109.660	70.047	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.127	21,39	180.200	109.660	70.047	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		+	1.385	79,18	180.200	109.660	70.047	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
Travata: Trave3-7	0%	-	-	-	180.200	383.811	70.047	0	0	0	2,50	0,1677	0,0000	0,0000	NO
		+	-	-	180.200	383.811	70.047	0	0	0	2,50	0,1677	0,0000	0,0000	NO
		-	-23.048	7,82	180.200	383.811	70.047	0	0	0	2,50	0,1677	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	-	-	180.200	109.660	70.047	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.127	21,39	180.200	109.660	70.047	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		+	1.385	79,18	180.200	109.660	70.047	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO

Travi - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo stato limite ultimo

Trave	%LLI	max/m in	Ty	CS	Vcc	Vwd	N	Vwp	Vr1	Vfd	ctg Θ	Afte	Afpe	AfDge	Intrv
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
	100%	+ -	23.038 -	7,82 -	180.200 180.200	383.811 383.811	70.047 70.047	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,1677 0,1677	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
Fondazione															
Travata: Trave2b-4-8-8b															
Trave 2b-4	0%	+ -	- -	- -	455.412 455.412	460.573 460.573	0 0	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,2012 0,2012	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
	25%	+ -	2.864 -	NS -	455.412 455.412	460.573 460.573	0 0	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,2012 0,2012	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
	50%	+ -	5.672 -	80,29 -	455.412 455.412	460.573 460.573	0 0	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,2012 0,2012	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
	75%	+ -	8.421 -	54,08 -	455.412 455.412	460.573 460.573	0 0	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,2012 0,2012	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
	100%	+ -	11.112 -	40,98 -	455.412 455.412	460.573 460.573	0 0	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,2012 0,2012	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
Trave 4-8	0%	+ -	- -31.848	- 12,02	468.676 468.676	382.881 382.881	98.630 98.630	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,1677 0,1677	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
	25%	+ -	- -7.755	- 37,00	468.676 468.676	286.929 286.929	98.630 98.630	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,1258 0,1258	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
	50%	+ -	6.521 -	44,00 -	468.676 468.676	286.929 286.929	98.630 98.630	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,1258 0,1258	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
	75%	+ -	9.296 -	30,87 -	468.676 468.676	286.929 286.929	98.630 98.630	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,1258 0,1258	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
	100%	+ -	18.258 -	20,97 -	468.676 468.676	382.881 382.881	98.630 98.630	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,1677 0,1677	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
Trave 8-8b	0%	+ -	- -11.116	- 40,97	455.412 455.412	460.573 460.573	0 0	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,2012 0,2012	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
	25%	+ -	- -8.426	- 54,05	455.412 455.412	460.573 460.573	0 0	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,2012 0,2012	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
	50%	+ -	- -5.674	- 80,26	455.412 455.412	460.573 460.573	0 0	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,2012 0,2012	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
	75%	+ -	- -2.864	- NS	455.412 455.412	460.573 460.573	0 0	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,2012 0,2012	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
	100%	+ -	2 -	NS -	455.412 455.412	460.573 460.573	0 0	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,2012 0,2012	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO

LEGENDA Travi - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo stato limite ultimo

- Trave** Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
- %LLI** Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di sollecitazione e armature, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione della trave (LLI), a partire dal suo estremo iniziale.
- max/min** [+] = sollecitazione massima; [-] = sollecitazione minima.
- Ty** Valori massimo e minimo della sollecitazione di taglio.
- CS** Coefficienti di sicurezza relativi alle sollecitazioni "Ty+" e "Ty-": [NS] = Non Significativo - Per valori di CS maggiori o uguali a 100.
- Vcc** Valori massimo e minimo del taglio ultimo, per conglomerato compresso.
- Vwd** Contributi dell'acciaio al taglio ultimo dovuto alle staffe, relativi alle sollecitazioni "Ty+" e "Ty-".
- N** Sforzo Normale medio nella Sezione di Verifica.
- Vwp** Contributi dell'acciaio al taglio ultimo dovuti ai ferri piegati, relativi alle sollecitazioni "Ty+" e "Ty-".
- Vr1** Taglio Massimo in assenza di ARMATURA incrociata, relativi alle sollecitazioni "Ty+" e "Ty-".
- Vfd** Contributo acciaio al Taglio ultimo dovuto al rinforzo in FRP.
- ctg Θ** Ctg(Theta) utilizzato nel calcolo di Vcc, Vwd e Vwp, relativi alle sollecitazioni "Ty+" e "Ty-".
- Afte** Aree di ferro per il taglio in un centimetro, relativi alle sollecitazioni "Ty+" e "Ty-".
- Afpe** Aree di ferri piegati per il taglio in un centimetro, relativi alle sollecitazioni "Ty+" e "Ty-".
- AfDge** Area di Ferri incrociati nelle zone critiche, relativi alle sollecitazioni "Ty+" e "Ty-".
- Intrv** [SI] = nodo con presenza di rinforzo; [NO] = nodo senza rinforzo.

TRAVI - VERIFICHE A TORSIONE ALLO STATO LIMITE ULTIMO (Fondazione)

Travi - Verifiche a torsione allo stato limite ultimo

Trave	%LLI	Mt	Mrcd	Mrsd	Mrlid	Ctg Θ	Pe	Be	Hs	AfSt	AfLp	Intrv
	[%]	[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N-m]	[adim]	[mm]	[mm ²]	[mm]	[cm ² /cm]	[cm ²]	
Fondazione												
Travata: Trave3b-1-2-3-4-4b												
Trave 3b-1	0%	0	0	0	0	2,50	0	1.000.000	0	0,0000	3,08	NO
	25%	0	0	0	0	2,50	0	1.000.000	0	0,0000	3,08	NO
	50%	0	0	0	0	2,50	0	1.000.000	0	0,0000	3,08	NO
	75%	0	0	0	0	2,50	0	1.000.000	0	0,0000	3,08	NO
	100%	0	0	0	0	2,50	0	1.000.000	0	0,0000	3,08	NO
Trave 1-2	0%	7.182	70.011	123.012	7.205	2,50	1.764	131.901	109	0,0028	3,08	NO
	25%	7.182	70.011	14.839	7.205	2,50	1.764	131.901	109	0,0028	3,08	NO
	50%	7.182	70.011	14.839	7.205	2,50	1.764	131.901	109	0,0028	3,08	NO
	75%	7.182	70.011	14.839	7.205	2,50	1.764	131.901	109	0,0028	3,08	NO
	100%	7.182	70.011	123.012	7.205	2,50	1.764	131.901	109	0,0028	3,08	NO
Trave 2-3	0%	0	70.011	0	0	2,50	1.764	131.901	109	0,0000	3,08	NO
	25%	0	70.011	0	0	2,50	1.764	131.901	109	0,0000	0,00	NO
	50%	0	70.011	0	0	2,50	1.764	131.901	109	0,0000	0,00	NO
	75%	0	70.011	0	0	2,50	1.764	131.901	109	0,0000	0,00	NO
	100%	0	70.011	0	0	2,50	1.764	131.901	109	0,0000	3,08	NO
Trave 3-4	0%	7.182	70.011	123.012	7.205	2,50	1.764	131.901	109	0,0028	3,08	NO
	25%	7.182	70.011	14.839	7.205	2,50	1.764	131.901	109	0,0028	3,08	NO
	50%	7.182	70.011	14.839	7.205	2,50	1.764	131.901	109	0,0028	3,08	NO
	75%	7.182	70.011	14.839	7.205	2,50	1.764	131.901	109	0,0028	3,08	NO
	100%	7.182	70.011	123.012	7.205	2,50	1.764	131.901	109	0,0028	3,08	NO
Trave 4-4b	0%	0	0	0	0	2,50	0	1.000.000	0	0,0000	3,08	NO
	25%	0	0	0	0	2,50	0	1.000.000	0	0,0000	3,08	NO
	50%	0	0	0	0	2,50	0	1.000.000	0	0,0000	3,08	NO
	75%	0	0	0	0	2,50	0	1.000.000	0	0,0000	3,08	NO

Travi - Verifiche a torsione allo stato limite ultimo

Trave	%LLI	Mt	Mrcd	Mrsd	Mrlid	Ctg Ø	Pe	Be	Hs	AfSt	AfLp	Intr v
	[%]	[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N-m]	[adim]	[mm]	[mm ²]	[mm]	[cm ² /cm]	[cm ²]	
Fondazione							Travata: Trave5b-5-6-7-8-6b					
Trave 5b-5	0%	0	0	0	0	2,50	0	1.000.000	0	0,0000	3,08	NO
	25%	0	0	0	0	2,50	0	1.000.000	0	0,0000	3,08	NO
	50%	0	0	0	0	2,50	0	1.000.000	0	0,0000	3,08	NO
	75%	0	0	0	0	2,50	0	1.000.000	0	0,0000	3,08	NO
	100%	0	0	0	0	2,50	0	1.000.000	0	0,0000	3,08	NO
Trave 5-6	0%	7.182	70.011	123.012	7.205	2,50	1.764	131.901	109	0,0028	3,08	NO
	25%	7.182	70.011	14.839	7.205	2,50	1.764	131.901	109	0,0028	3,08	NO
	50%	7.182	70.011	14.839	7.205	2,50	1.764	131.901	109	0,0028	3,08	NO
	75%	7.182	70.011	14.839	7.205	2,50	1.764	131.901	109	0,0028	3,08	NO
	100%	7.182	70.011	123.012	7.205	2,50	1.764	131.901	109	0,0028	3,08	NO
Trave 6-7	0%	0	70.011	0	0	2,50	1.764	131.901	109	0,0000	3,08	NO
	25%	0	70.011	0	0	2,50	1.764	131.901	109	0,0000	0,00	NO
	50%	0	70.011	0	0	2,50	1.764	131.901	109	0,0000	0,00	NO
	75%	0	70.011	0	0	2,50	1.764	131.901	109	0,0000	0,00	NO
	100%	0	70.011	0	0	2,50	1.764	131.901	109	0,0000	3,08	NO
Trave 7-8	0%	7.182	70.011	123.012	7.205	2,50	1.764	131.901	109	0,0028	3,08	NO
	25%	7.182	70.011	14.839	7.205	2,50	1.764	131.901	109	0,0028	3,08	NO
	50%	7.182	70.011	14.839	7.205	2,50	1.764	131.901	109	0,0028	3,08	NO
	75%	7.182	70.011	14.839	7.205	2,50	1.764	131.901	109	0,0028	3,08	NO
	100%	7.182	70.011	123.012	7.205	2,50	1.764	131.901	109	0,0028	3,08	NO
Trave 8-6b	0%	0	0	0	0	2,50	0	1.000.000	0	0,0000	3,08	NO
	25%	0	0	0	0	2,50	0	1.000.000	0	0,0000	3,08	NO
	50%	0	0	0	0	2,50	0	1.000.000	0	0,0000	3,08	NO
	75%	0	0	0	0	2,50	0	1.000.000	0	0,0000	3,08	NO
	100%	0	0	0	0	2,50	0	1.000.000	0	0,0000	3,08	NO
Fondazione							Travata: Trave1b-1-5-7b					
Trave 1b-1	0%	0	0	0	0	2,50	0	1.000.000	0	0,0000	2,26	NO
	25%	0	0	0	0	2,50	0	1.000.000	0	0,0000	2,26	NO
	50%	0	0	0	0	2,50	0	1.000.000	0	0,0000	2,26	NO
	75%	0	0	0	0	2,50	0	1.000.000	0	0,0000	2,26	NO
	100%	0	0	0	0	2,50	0	1.000.000	0	0,0000	2,26	NO
Trave 1-5	0%	1.048	70.011	123.012	5.295	2,50	1.764	131.901	109	0,0004	2,26	NO
	25%	1.048	70.011	14.839	5.295	2,50	1.764	131.901	109	0,0004	2,26	NO
	50%	1.048	70.011	14.839	5.295	2,50	1.764	131.901	109	0,0004	2,26	NO
	75%	1.048	70.011	14.839	5.295	2,50	1.764	131.901	109	0,0004	2,26	NO
	100%	1.048	70.011	123.012	5.295	2,50	1.764	131.901	109	0,0004	2,26	NO
Trave 5-7b	0%	0	0	0	0	2,50	0	1.000.000	0	0,0000	2,26	NO
	25%	0	0	0	0	2,50	0	1.000.000	0	0,0000	2,26	NO
	50%	0	0	0	0	2,50	0	1.000.000	0	0,0000	2,26	NO
	75%	0	0	0	0	2,50	0	1.000.000	0	0,0000	2,26	NO
	100%	0	0	0	0	2,50	0	1.000.000	0	0,0000	2,26	NO
Fondazione							Travata: Trave2-6					
Trave 2-6	0%	0	18.881	0	0	2,50	877	48.107	81	0,0000	0,00	NO
	25%	0	18.881	0	0	2,50	877	48.107	81	0,0000	0,00	NO
	50%	0	18.881	0	0	2,50	877	48.107	81	0,0000	0,00	NO
	75%	0	18.881	0	0	2,50	877	48.107	81	0,0000	0,00	NO
	100%	0	18.881	0	0	2,50	877	48.107	81	0,0000	0,00	NO
Fondazione							Travata: Trave3-7					
Trave 3-7	0%	0	18.881	0	0	2,50	877	48.107	81	0,0000	0,00	NO
	25%	0	18.881	0	0	2,50	877	48.107	81	0,0000	0,00	NO
	50%	0	18.881	0	0	2,50	877	48.107	81	0,0000	0,00	NO
	75%	0	18.881	0	0	2,50	877	48.107	81	0,0000	0,00	NO
	100%	0	18.881	0	0	2,50	877	48.107	81	0,0000	0,00	NO
Fondazione							Travata: Trave2b-4-8-8b					
Trave 2b-4	0%	0	0	0	0	2,50	0	1.000.000	0	0,0000	2,26	NO
	25%	0	0	0	0	2,50	0	1.000.000	0	0,0000	2,26	NO
	50%	0	0	0	0	2,50	0	1.000.000	0	0,0000	2,26	NO
	75%	0	0	0	0	2,50	0	1.000.000	0	0,0000	2,26	NO
	100%	0	0	0	0	2,50	0	1.000.000	0	0,0000	2,26	NO
Trave 4-8	0%	1.048	70.011	123.012	5.295	2,50	1.764	131.901	109	0,0004	2,26	NO
	25%	1.048	70.011	14.839	5.295	2,50	1.764	131.901	109	0,0004	2,26	NO
	50%	1.048	70.011	14.839	5.295	2,50	1.764	131.901	109	0,0004	2,26	NO
	75%	1.048	70.011	14.839	5.295	2,50	1.764	131.901	109	0,0004	2,26	NO
	100%	1.048	70.011	123.012	5.295	2,50	1.764	131.901	109	0,0004	2,26	NO
Trave 8-8b	0%	0	0	0	0	2,50	0	1.000.000	0	0,0000	2,26	NO
	25%	0	0	0	0	2,50	0	1.000.000	0	0,0000	2,26	NO
	50%	0	0	0	0	2,50	0	1.000.000	0	0,0000	2,26	NO
	75%	0	0	0	0	2,50	0	1.000.000	0	0,0000	2,26	NO
	100%	0	0	0	0	2,50	0	1.000.000	0	0,0000	2,26	NO

LEGENDA Travi - Verifiche a torsione allo stato limite ultimo

- Trave** Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
- %LLI** Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di sollecitazione e armature, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione della trave (LLI), a partire dal suo estremo iniziale.
- Mt** Momento Torcente.
- Mrcd** Momento resistente del calcestruzzo.
- Mrsd** Momento resistente delle staffe.
- Mrlid** Momento resistente dell'armatura longitudinale.
- Ctg Ø** Ctg(Theta) utilizzato nel calcolo di Mrcd, Mrsd e Mrlid.
- Pe** Perimetro esterno in asse alle barre.
- Be** Area racchiusa da Pe.
- Hs** Spessore della sezione convenzionale resistente.
- AfSt** Area di ferro delle staffe per centimetro, aggiuntive a quanto calcolato per il taglio.

Trave	%LLI	Mt	Mrcd	Mrsd	Mrlid	Ctg Ø	Pe	Be	Hs	AfSt	AfLp	Intr v
	[%]	[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N-m]	[adim]	[mm]	[mm ²]	[mm]	[cm ² /cm]	[cm ²]	

AfLp Area barre longitudinali di parete esecutive.
 Intrv [SI] = nodo con presenza di rinforzo; [NO] = nodo senza rinforzo.

TRAVI - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA E DEVIATA ALLO STATO LIMITE DI ESERCIZIO (Fondazione)

Travi - Verifiche pressoflessione retta e deviata allo stato limite di esercizio

%L LI	Trazione calcestruzzo				Trazione calcestruzzo rinforzo				Compressione calcestruzzo				Compressione calcestruzzo rinforzo				Trazione acciaio				Trazione acciaio/FRP rinforzo			
	σ ct	N	Mx	My	σ ctr	N	Mx	My	σ cc	N	Mx	My	σ ccr	N	Mx	My	σ at	N	Mx	My	σ atr	N	Mx	My
[%]	[N/m ²]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N/m ²]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N/m ²]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N/m ²]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N/m ²]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N/m ²]	[N]	[N-m]	[N-m]
Fondazione																								
Travata: Trave3b-1-2-3-4-4b																								
Trave: Trave 3b-1	FRC =0,00 cm	AA=PCA	CA=FRQ ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00 mm										CA=QPR ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00 mm											
0%	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	0,00	-	-	-	-	-	-	-	0,00	-	-	-	-	-	-
25%	0,00	-	-65	-	-	-	-	-	-	-0,05	-	-65	-	-	-	-	-	0,05	-	-65	-	-	-	-
50%	0,01	-	-256	-	-	-	-	-	-	-0,18	-	-256	-	-	-	-	-	0,20	-	-256	-	-	-	-
75%	0,04	-	-573	-	-	-	-	-	-	-0,41	-	-573	-	-	-	-	-	0,45	-	-573	-	-	-	-
100%	0,07	-	-1.0	-	-	-	-	-	-	-0,73	-	-1.0	-	-	-	-	-	0,80	-	-1.0	-	-	-	-
Trave: Trave 1-2	FRC =0,00 cm	AA=PCA	CA=FRQ ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00 mm										CA=QPR ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00 mm											
0%	0,45	55.5	-9.1	-	-	-	-	-	-	-0,8	55.5	-9.1	-	-	-	-	-	4,11	55.5	-9.1	-	-	-	-
25%	0,61	55.5	11.4	-	-	-	-	-	-	-1,0	55.5	11.4	-	-	-	-	-	5,88	55.5	11.4	-	-	-	-
50%	0,80	55.5	14.1	-	-	-	-	-	-	-1,2	55.5	14.1	-	-	-	-	-	8,03	55.5	14.1	-	-	-	-
75%	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-0,3	55.5	1.83	-	-	-	-	-	0,00	-	-	-	-	-	-
100%	0,00	55.5	-39.	-	-	-	-	-	-	-3,8	55.5	-39.	-	-	-	-	-	94,5	55.5	-39.	-	-	-	-
Trave: Trave 2-3	FRC =0,00 cm	AA=PCA	CA=FRQ ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00 mm										CA=QPR ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00 mm											
0%	2,11	10.4	-33.	-	-	-	-	-	-	-2,1	10.4	-33.	-	-	-	-	-	23,0	10.4	-33.	-	-	-	-
25%	0,34	10.4	5.29	-	-	-	-	-	-	-0,4	10.4	5.29	-	-	-	-	-	3,60	10.4	5.29	-	-	-	-
50%	1,08	10.4	15.5	-	-	-	-	-	-	-1,1	10.4	15.5	-	-	-	-	-	11,7	10.4	15.5	-	-	-	-
75%	0,34	10.4	5.29	-	-	-	-	-	-	-0,4	10.4	5.29	-	-	-	-	-	3,60	10.4	5.29	-	-	-	-
100%	2,11	10.4	-33.	-	-	-	-	-	-	-2,1	10.4	-33.	-	-	-	-	-	23,0	10.4	-33.	-	-	-	-
Trave: Trave 3-4	FRC =0,00 cm	AA=PCA	CA=FRQ ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00 mm										CA=QPR ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00 mm											
0%	0,00	55.5	-39.	-	-	-	-	-	-	-3,8	55.5	-39.	-	-	-	-	-	94,5	55.5	-39.	-	-	-	-
25%	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-0,3	55.5	1.83	-	-	-	-	-	0,00	-	-	-	-	-	-
50%	0,80	55.5	14.1	-	-	-	-	-	-	-1,2	55.5	14.1	-	-	-	-	-	8,03	55.5	14.1	-	-	-	-
75%	0,61	55.5	11.4	-	-	-	-	-	-	-1,0	55.5	11.4	-	-	-	-	-	5,88	55.5	11.4	-	-	-	-
100%	0,45	55.5	-9.1	-	-	-	-	-	-	-0,8	55.5	-9.1	-	-	-	-	-	4,11	55.5	-9.1	-	-	-	-
Trave: Trave 4-4b	FRC =0,00 cm	AA=PCA	CA=FRQ ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00 mm										CA=QPR ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00 mm											
0%	0,07	-	-1.0	-	-	-	-	-	-	-0,73	-	-1.0	-	-	-	-	-	0,80	-	-1.0	-	-	-	-
25%	0,04	-	-570	-	-	-	-	-	-	-0,41	-	-570	-	-	-	-	-	0,45	-	-570	-	-	-	-
50%	0,01	-	-254	-	-	-	-	-	-	-0,18	-	-254	-	-	-	-	-	0,20	-	-254	-	-	-	-
75%	0,00	-	-63	-	-	-	-	-	-	-0,05	-	-63	-	-	-	-	-	0,05	-	-63	-	-	-	-
100%	0,00	-	-1	-	-	-	-	-	-	0,00	-	-1	-	-	-	-	-	0,00	-	-1	-	-	-	-

Travi - Verifiche pressoflessione retta e deviata allo stato limite di esercizio

%L LI	Trazione calcestruzzo				Trazione calcestruzzo rinforzo				Compressione calcestruzzo				Compressione calcestruzzo rinforzo				Trazione acciaio				Trazione acciaio/FRP rinforzo			
	σ_{ct}	N	Mx	My	σ_{ctr}	N	Mx	My	σ_{cc}	N	Mx	My	σ_{ccr}	N	Mx	My	σ_{at}	N	Mx	My	σ_{atr}	N	Mx	My
	[N/m ²]	[N]	[N·m]	[N·m]	[N/m ²]	[N]	[N·m]	[N·m]	[N/m ²]	[N]	[N·m]	[N·m]	[N/m ²]	[N]	[N·m]	[N·m]	[N/m ²]	[N]	[N·m]	[N·m]	[N/m ²]	[N]	[N·m]	[N·m]
Fondazione																								
Trave: Trave 5b-5												Travata: Trave5b-5-6-7-8-6b												
	FRC=0,00 cm	AA=PCA	CA=FRQ $\epsilon_{sm}=0,00000$ Ae=0,0 cm ² sm=0 mm wk=0,00 mm				CA=QPR $\epsilon_{sm}=0,00000$				Ae=0,0 cm ² sm=0 mm				wk=0,00 mm									
0%	0,00	-	-	-	-	-	-	-	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	0,00	-	-	-	-	-	-
25%	0,00	-	-65	-	-	-	-	-	-0,05	-	-65	-	-	-	-	-	-	0,05	-	-65	-	-	-	-
50%	0,01	-	-256	-	-	-	-	-	-0,18	-	-256	-	-	-	-	-	-	0,20	-	-256	-	-	-	-
75%	0,04	-	-573	-	-	-	-	-	-0,41	-	-573	-	-	-	-	-	-	0,45	-	-573	-	-	-	-
100%	0,07	-	-1.0	-	-	-	-	-	-0,73	-	-1.0	-	-	-	-	-	-	0,80	-	-1.0	-	-	-	-
Trave: Trave 5-6												Travata: Trave5b-5-6-7-8-6b												
	FRC=0,00 cm	AA=PCA	CA=FRQ $\epsilon_{sm}=0,00000$ Ae=0,0 cm ² sm=0 mm wk=0,00 mm				CA=QPR $\epsilon_{sm}=0,00000$				Ae=0,0 cm ² sm=0 mm				wk=0,00 mm									
0%	0,45	55.5	-9.1	-	-	-	-	-	-0,87	55.5	-9.1	-	-	-	-	-	-	4,11	55.5	-9.1	-	-	-	-
25%	0,61	55.5	11.4	-	-	-	-	-	-1,05	55.5	11.4	-	-	-	-	-	-	5,88	55.5	11.4	-	-	-	-
50%	0,80	55.5	14.1	-	-	-	-	-	-1,27	55.5	14.1	-	-	-	-	-	-	8,03	55.5	14.1	-	-	-	-
75%	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-0,34	55.5	1.83	-	-	-	-	-	-	0,00	-	-	-	-	-	-
100%	0,00	55.5	-39.2	-	-	-	-	-	-3,80	55.5	-39.2	-	-	-	-	-	-	94,57	55.5	-39.2	-	-	-	-
Trave: Trave 6-7												Travata: Trave5b-5-6-7-8-6b												
	FRC=0,00 cm	AA=PCA	CA=FRQ $\epsilon_{sm}=0,00000$ Ae=0,0 cm ² sm=0 mm wk=0,00 mm				CA=QPR $\epsilon_{sm}=0,00000$				Ae=0,0 cm ² sm=0 mm				wk=0,00 mm									
0%	2,11	10.4	-33.7	-	-	-	-	-	-2,18	10.4	-33.7	-	-	-	-	-	-	23,09	10.4	-33.7	-	-	-	-
25%	0,34	10.4	5.29	-	-	-	-	-	-0,42	10.4	5.29	-	-	-	-	-	-	3,60	10.4	5.29	-	-	-	-
50%	1,08	10.4	15.5	-	-	-	-	-	-1,16	10.4	15.5	-	-	-	-	-	-	11,75	10.4	15.5	-	-	-	-
75%	0,34	10.4	5.29	-	-	-	-	-	-0,42	10.4	5.29	-	-	-	-	-	-	3,60	10.4	5.29	-	-	-	-
100%	2,11	10.4	-33.7	-	-	-	-	-	-2,18	10.4	-33.7	-	-	-	-	-	-	23,09	10.4	-33.7	-	-	-	-
Trave: Trave 7-8												Travata: Trave5b-5-6-7-8-6b												
	FRC=0,00 cm	AA=PCA	CA=FRQ $\epsilon_{sm}=0,00000$ Ae=0,0 cm ² sm=0 mm wk=0,00 mm				CA=QPR $\epsilon_{sm}=0,00000$				Ae=0,0 cm ² sm=0 mm				wk=0,00 mm									
0%	0,00	55.5	-39.2	-	-	-	-	-	-3,80	55.5	-39.2	-	-	-	-	-	-	94,57	55.5	-39.2	-	-	-	-
25%	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-0,34	55.5	1.83	-	-	-	-	-	-	0,00	-	-	-	-	-	-
50%	0,80	55.5	14.1	-	-	-	-	-	-1,27	55.5	14.1	-	-	-	-	-	-	8,03	55.5	14.1	-	-	-	-
75%	0,61	55.5	11.4	-	-	-	-	-	-1,05	55.5	11.4	-	-	-	-	-	-	5,88	55.5	11.4	-	-	-	-
100%	0,45	55.5	-9.1	-	-	-	-	-	-0,87	55.5	-9.1	-	-	-	-	-	-	4,11	55.5	-9.1	-	-	-	-
Trave: Trave 8-6b												Travata: Trave5b-5-6-7-8-6b												
	FRC=0,00 cm	AA=PCA	CA=FRQ $\epsilon_{sm}=0,00000$ Ae=0,0 cm ² sm=0 mm wk=0,00 mm				CA=QPR $\epsilon_{sm}=0,00000$				Ae=0,0 cm ² sm=0 mm				wk=0,00 mm									
0%	0,07	-	-1.0	-	-	-	-	-	-0,73	-	-1.0	-	-	-	-	-	-	0,80	-	-1.0	-	-	-	-
25%	0,04	-	-570	-	-	-	-	-	-0,41	-	-570	-	-	-	-	-	-	0,45	-	-570	-	-	-	-
50%	0,01	-	-254	-	-	-	-	-	-0,18	-	-254	-	-	-	-	-	-	0,20	-	-254	-	-	-	-
75%	0,00	-	-63	-	-	-	-	-	-0,05	-	-63	-	-	-	-	-	-	0,05	-	-63	-	-	-	-
100%	0,00	-	-1	-	-	-	-	-	0,00	-	-1	-	-	-	-	-	-	0,00	-	-1	-	-	-	-
Fondazione																								
Trave: Trave 1b-1												Travata: Trave1b-1-5-7b												
	FRC=0,00 cm	AA=PCA	CA=FRQ $\epsilon_{sm}=0,00000$ Ae=0,0 cm ² sm=0 mm wk=0,00 mm				CA=QPR $\epsilon_{sm}=0,00000$				Ae=0,0 cm ² sm=0 mm				wk=0,00 mm									
0%	0,00	-	-	-	-	-	-	-	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	0,00	-	-	-	-	-	-
25%	0,00	-	-67	-	-	-	-	-	-0,05	-	-67	-	-	-	-	-	-	0,05	-	-67	-	-	-	-
50%	0,01	-	-261	-	-	-	-	-	-0,00	-	-261	-	-	-	-	-	-	0,20	-	-261	-	-	-	-

Travi - Verifiche pressoflessione retta e deviata allo stato limite di esercizio

%L LI	Trazione calcestruzzo				Trazione calcestruzzo rinforzo				Compressione calcestruzzo				Compressione calcestruzzo rinforzo				Trazione acciaio			Trazione acciaio/FRP rinforzo				
	σ_{ct}	N	Mx	My	σ_{ctr}	N	Mx	My	σ_{cc}	N	Mx	My	σ_{ccr}	N	Mx	My	σ_{at}	N	Mx	My	σ_{atr}	N	Mx	My
[%]	[N/m ²]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N/m ²]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N/m ²]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N/m ²]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N/m ²]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N/m ²]	[N]	[N-m]	[N-m]
75%	0,04	-	-581	-	-	-	-	-	19	-	-581	-	-	-	-	-	7	-	-581	-	-	-	-	-
100%	0,07	-	-1.0	-	-	-	-	-	42	-	-1.0	-	-	-	-	-	1	-	-1.0	-	-	-	-	-
	0,074	-	-1.027	-	-	-	-	-	74	-	-1.027	-	-	-	-	-	5	-	-1.027	-	-	-	-	-
Trave: Trave 1-5	FRC=0,00 cm	AA=PCA	CA=FRQ $\epsilon_{sm}=0,00000$ Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00 mm				CA=QPR $\epsilon_{sm}=0,00000$ Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00 mm																	
0%	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-1,0	153,09	-5,919	-	-	-	-	-	0,00	-	-	-	-	-	-	-
25%	0,12	153,055	9,763	-	-	-	-	-	-1,2	153,86	9,763	-	-	-	-	-	0,00	-	-	-	-	-	-	-
50%	0,31	153,055	12,414	-	-	-	-	-	-1,4	153,77	12,414	-	-	-	-	-	1,12	153,055	12,414	-	-	-	-	-
75%	0,12	153,055	9,761	-	-	-	-	-	-1,2	153,86	9,761	-	-	-	-	-	0,00	-	-	-	-	-	-	-
100%	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-1,0	153,09	-5,924	-	-	-	-	-	0,00	-	-	-	-	-	-	-
Trave: Trave 5-7b	FRC=0,00 cm	AA=PCA	CA=FRQ $\epsilon_{sm}=0,00000$ Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00 mm				CA=QPR $\epsilon_{sm}=0,00000$ Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00 mm																	
0%	0,07	-	-1.0	-	-	-	-	-	-0,0	-	-1.0	-	-	-	-	-	0,81	-	-1.0	-	-	-	-	-
25%	0,04	-	-582	-	-	-	-	-	-0,0	-	-582	-	-	-	-	-	0,46	-	-582	-	-	-	-	-
50%	0,01	-	-261	-	-	-	-	-	-0,0	-	-261	-	-	-	-	-	0,20	-	-261	-	-	-	-	-
75%	0,00	-	-67	-	-	-	-	-	-0,0	-	-67	-	-	-	-	-	0,05	-	-67	-	-	-	-	-
100%	0,00	-	-4	-	-	-	-	-	0,00	-	-4	-	-	-	-	-	0,00	-	-4	-	-	-	-	-
Fondazione													Travata: Trave2-6											
Trave: Trave 2-6	FRC=0,00 cm	AA=PCA	CA=FRQ $\epsilon_{sm}=0,00000$ Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00 mm				CA=QPR $\epsilon_{sm}=0,00000$ Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00 mm																	
0%	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-1,6	105,84	-3,768	-	-	-	-	-	0,00	-	-	-	-	-	-	-
25%	0,18	105,193	6,736	-	-	-	-	-	-2,2	105,12	6,736	-	-	-	-	-	0,00	-	-	-	-	-	-	-
50%	0,41	105,193	8,009	-	-	-	-	-	-2,4	105,39	8,009	-	-	-	-	-	0,80	95,185	7,430	-	-	-	-	-
75%	0,18	105,193	6,742	-	-	-	-	-	-2,2	105,13	6,742	-	-	-	-	-	0,00	-	-	-	-	-	-	-
100%	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-1,6	105,82	-3,758	-	-	-	-	-	0,00	-	-	-	-	-	-	-
Fondazione													Travata: Trave3-7											
Trave: Trave 3-7	FRC=0,00 cm	AA=PCA	CA=FRQ $\epsilon_{sm}=0,00000$ Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00 mm				CA=QPR $\epsilon_{sm}=0,00000$ Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00 mm																	
0%	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-1,6	105,84	-3,768	-	-	-	-	-	0,00	-	-	-	-	-	-	-
25%	0,18	105,193	6,736	-	-	-	-	-	-2,2	105,12	6,736	-	-	-	-	-	0,00	-	-	-	-	-	-	-
50%	0,41	105,193	8,009	-	-	-	-	-	-2,4	105,39	8,009	-	-	-	-	-	0,80	95,185	7,430	-	-	-	-	-
75%	0,18	105,193	6,742	-	-	-	-	-	-2,2	105,13	6,742	-	-	-	-	-	0,00	-	-	-	-	-	-	-
100%	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-1,6	105,82	-3,758	-	-	-	-	-	0,00	-	-	-	-	-	-	-
Fondazione													Travata: Trave2b-4-8-8b											
Trave: Trave 2b-4	FRC=0,00 cm	AA=PCA	CA=FRQ $\epsilon_{sm}=0,00000$ Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00 mm				CA=QPR $\epsilon_{sm}=0,00000$ Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00 mm																	
0%	0,00	-	-	-	-	-	-	-	0,00	-	-	-	-	-	-	-	0,00	-	-	-	-	-	-	-
25%	0,00	-	-67	-	-	-	-	-	-0,0	-	-67	-	-	-	-	-	0,05	-	-67	-	-	-	-	-
50%	0,01	-	-261	-	-	-	-	-	-0,0	-	-261	-	-	-	-	-	0,20	-	-261	-	-	-	-	-
75%	0,04	-	-581	-	-	-	-	-	-0,0	-	-581	-	-	-	-	-	0,46	-	-581	-	-	-	-	-
100%	0,07	-	-1.0	-	-	-	-	-	-0,0	-	-1.0	-	-	-	-	-	0,81	-	-1.0	-	-	-	-	-
	0,074	-	-1.027	-	-	-	-	-	74	-	-1.027	-	-	-	-	-	5	-	-1.027	-	-	-	-	-
Trave: Trave 4-8	FRC=0,00 cm	AA=PCA	CA=FRQ $\epsilon_{sm}=0,00000$ Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00 mm				CA=QPR $\epsilon_{sm}=0,00000$ Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00 mm																	

Travi - Verifiche pressoflessione retta e deviata allo stato limite di esercizio

%L LI	Trazione calcestruzzo				Trazione calcestruzzo rinforzo				Compressione calcestruzzo				Compressione calcestruzzo rinforzo				Trazione acciaio			Trazione acciaio/FRP rinforzo				
	σ_{ct}	N	Mx	My	σ_{ctr}	N	Mx	My	σ_{cc}	N	Mx	My	σ_{ccr}	N	Mx	My	σ_{at}	N	Mx	My	σ_{atr}	N	Mx	My
[%]	[N/m ²]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N/m ²]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N/m ²]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N/m ²]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N/m ²]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N/m ²]	[N]	[N-m]	[N-m]
0%	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-1,0	153.	-5.9	-	-	-	-	-	0,00	-	-	-	-	-	-	-
25%	0,12	153.	9.76	-	-	-	-	-	-1,2	153.	9.76	-	-	-	-	-	0,00	-	-	-	-	-	-	-
50%	0,31	153.	12.4	-	-	-	-	-	-1,4	153.	12.4	-	-	-	-	-	1,12	153.	12.4	-	-	-	-	-
75%	0,12	153.	9.76	-	-	-	-	-	-1,2	153.	9.76	-	-	-	-	-	0,00	-	-	-	-	-	-	-
100%	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-1,0	153.	-5.9	-	-	-	-	-	0,00	-	-	-	-	-	-	-
Trave: Trave 8-8b	FRC=0,00 cm	AA=PCA	CA=FRQ $\epsilon_{sm}=0,00000$				CA=QPR $\epsilon_{sm}=0,00000$				Ae=0,0 cm² sm=0 mm			wk=0,00 mm										
0%	0,07	-	-1.0	-	-	-	-	-	-0,0	-	-1.0	-	-	-	-	-	0,81	-	-1.0	-	-	-	-	-
25%	0,04	-	-582	-	-	-	-	-	-0,0	-	-582	-	-	-	-	-	0,46	-	-582	-	-	-	-	-
50%	0,01	-	-261	-	-	-	-	-	-0,0	-	-261	-	-	-	-	-	0,20	-	-261	-	-	-	-	-
75%	0,00	-	-67	-	-	-	-	-	-0,0	-	-67	-	-	-	-	-	0,05	-	-67	-	-	-	-	-
100%	0,00	-	-4	-	-	-	-	-	0,00	-	-4	-	-	-	-	-	0,00	-	-4	-	-	-	-	-

LEGENDA Travi - Verifiche pressoflessione retta e deviata allo stato limite di esercizio

- Trave** Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
- %LLI** Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di sollecitazione e armature, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione della trave (LLI), a partire dal suo estremo iniziale
- FRC** Freccia della trave [cm].
- AA** Identificativo dell'aggressività dell'ambiente: [PCA] = Poco aggressivo - [MDA] = Moderatamente aggressivo - [MLA] = Molto aggressivo.
- CA** Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
- ϵ_{sm}** Deformazione media nel calcestruzzo.
- Ae** Area efficace del calcestruzzo teso [mm²].
- sm** Distanza media tra le fessure [mm].
- wk** Apertura massima delle fessure [mm].
- σ_{ct} , N, M3, M2** Valori rispettivamente della tensione massima di trazione nel calcestruzzo e delle componenti della sollecitazione agenti che l'hanno generata.
- σ_{ctr} , N, M3, M2** Valori rispettivamente della tensione massima di trazione nel calcestruzzo del rinforzo e delle componenti della sollecitazione agenti che l'hanno generata.
- σ_{cc} , N, M3, M2** Valori rispettivamente della tensione massima di compressione nel calcestruzzo e delle componenti della sollecitazione agenti che l'hanno generata.
- σ_{ccr} , N, M3, M2** Valori rispettivamente della tensione massima di compressione nel calcestruzzo del rinforzo e delle componenti della sollecitazione agenti che l'hanno generata.
- σ_{at} , N, M3, M2** Valori rispettivamente della tensione massima di trazione nell'acciaio e delle componenti della sollecitazione agenti che l'hanno generata.
- σ_{atr} , N, M3, M2** Valori rispettivamente della tensione massima di trazione nell'acciaio del rinforzo e delle componenti della sollecitazione agenti che l'hanno generata.

VERIFICHE A CARICO LIMITE (Fondazione)

Descrizione	CS	Dimensioni e orientazione			Prof	Falda	Comp. Terreno	Coef. Cor. Terzaghi			Coef. Calc. Terzaghi			QMax	Qd,R _d	Intrv
		X	Y	Rtz				per N _q	per N _c	per N _{\gamma}	per N _q	per N _c	per N _{\gamma}			
		[m]	[m]	[°]				[m]	[m]	[m]	[m]	[m]	[m]			
Trave 1-2	1,28	5,31	1,10	0,00	0,39	-	NON Coesivo	1,23	1,15	0,86	1,00	5,14	0,00	0,033	0,043	NO
Trave 2-3	1,32	5,25	1,10	0,00	0,39	-	NON Coesivo	1,20	1,13	0,87	1,00	5,14	0,00	0,032	0,042	NO
Trave 5-6	1,28	5,31	1,10	0,00	0,39	-	NON Coesivo	1,23	1,15	0,86	1,00	5,14	0,00	0,033	0,043	NO
Trave 6-7	1,32	5,25	1,10	0,00	0,39	-	NON Coesivo	1,20	1,13	0,87	1,00	5,14	0,00	0,032	0,042	NO
Trave 2-6	1,22	5,10	0,60	0,00	0,39	-	NON Coesivo	1,27	1,28	0,95	1,00	5,14	0,00	0,038	0,047	NO
Trave 3-7	1,22	5,10	0,60	0,00	0,39	-	NON Coesivo	1,27	1,28	0,95	1,00	5,14	0,00	0,038	0,047	NO
Trave 5-7b	1,01	0,40	1,10	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,057	0,057	NO
Trave 4-4b	1,01	0,40	1,10	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,057	0,057	NO
Trave 8-8b	1,01	0,40	1,10	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,057	0,057	NO
Trave 8-6b	1,01	0,40	1,10	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,057	0,057	NO
Trave 3b-1	1,01	0,40	1,10	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,057	0,057	NO
Trave 1b-1	1,01	0,40	1,10	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,057	0,057	NO
Trave 1-5	1,39	5,10	1,10	0,00	0,39	-	NON Coesivo	1,22	1,16	0,89	1,00	5,14	0,00	0,031	0,043	NO
Trave 5b-5	1,01	0,40	1,10	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,057	0,057	NO
Trave 4-8	1,39	5,10	1,10	0,00	0,39	-	NON Coesivo	1,22	1,16	0,89	1,00	5,14	0,00	0,031	0,043	NO
Trave 7-8	1,28	5,31	1,10	0,00	0,39	-	NON Coesivo	1,23	1,15	0,86	1,00	5,14	0,00	0,033	0,043	NO

Descrizione	CS	Dimensioni e orientazione			Prof	Falda	Comp. Terreno	Coef. Cor. Terzaghi			Coef. Calc. Terzaghi			QMax	Qd,Rd	Intrv
		X	Y	Rtz				per N _q	per N _c	per N _γ	per N _q	per N _c	per N _γ			
		[m]	[m]	[°]				[m]	[m]				[N/mm ²]			
Trave 3-4	1,28	5,31	1,10	0,00	0,39	-	Coesivo NON Coesivo	1,23	1,15	0,86	1,00	5,14	0,00	0,033	0,043	NO
Trave 2b-4	1,01	0,40	1,10	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,057	0,057	NO

LEGENDA - Verifiche a carico limite

Descrizione	Descrizione dell'oggetto di fondazione al quale è riferita la verifica.
CS	Coefficiente di sicurezza [NS] = Non significativo.
Dimensioni	Dimensioni dell'elemento di fondazione.
Rtz	Angolo compreso tra l'asse X e il lato più lungo del minimo rettangolo che delimita il poligono della platea.
Prof	Profondità di posa dell'elemento di fondazione dal piano campagna.
Falda	Profondità di falda sotto l'elemento di fondazione dal piano campagna.
Comp. Terreno	Classificazione del comportamento del terreno ai fini del calcolo.
Coef. Cor. Terzaghi	Coefficienti correttivi per la formula di Terzaghi.
Coef. Calc. Terzaghi	Coefficienti di calcolo per la formula di Terzaghi.
QMax	Carico Massimo di Progetto allo SLU.
Qd,Rd	Resistenza di progetto del terreno.
Intrv	[SI] = nodo con presenza di rinforzo; [NO] = nodo senza rinforzo.

INFORMAZIONI GENERALI	pag.	2
MATERIALI	pag.	2
TERRENI	pag.	2
SEZIONI ASTE	pag.	2
ANALISI CARICHI	pag.	3
CONDIZIONI DI CARICO	pag.	3
SLE: COMBINAZIONE DI AZIONI QUASI PERMANENTE - COEFFICIENTI	pag.	3
SLE: COMBINAZIONE DI AZIONI FREQUENTE - COEFFICIENTI	pag.	4
SLE: COMBINAZIONE DI AZIONI RARA - COEFFICIENTI	pag.	4
SLU: COMBINAZIONI DI CARICO IN ASSENZA DI SISMA - COEFFICIENTI	pag.	4
SLU: COMBINAZIONI DI CARICO IN PRESENZA DI SISMA - COEFFICIENTI	pag.	5
D.M. 14-01-2008	pag.	5
DATI GENERALI ANALISI SISMICA	pag.	6
PRINCIPALI ELEMENTI ANALISI SISMICA	pag.	7
RIEPILOGO MODI DI VIBRAZIONE	pag.	7
LIVELLI O PIANI	pag.	9
NODI	pag.	9
TRAVI IN ELEVAZIONE	pag.	10
TRAVI DI FONDAZIONE	pag.	11
PILASTRI E PILASTRI-PARETE	pag.	12
SOLAI e BALCONI	pag.	12
NODI - CALCOLO DEI SOLAI	pag.	13
SOLAI - SEZIONI DI CALCOLO	pag.	13
CARICHI SUI NODI (per condizioni di carico non sismiche)	pag.	13
CARICHI SUI NODI IN FONDAZIONE (Fondazione)	pag.	14
CARICHI SULLE TRAVI	pag.	27
CARICHI SUI PILASTRI	pag.	30
CARICHI SUI SOLAI	pag.	30
NODI - SPOSTAMENTI PER CONDIZIONI DI CARICO NON SISMICHE	pag.	31
NODI - SPOSTAMENTI PER EFFETTO DEL SISMA	pag.	33
NODI - SPOSTAMENTI PER ECCENTRICITA' ACCIDENTALE	pag.	35
TRAVI - SOLLECITAZIONI PER CONDIZIONI DI CARICO NON SISMICHE	pag.	36
TRAVI - SOLLECITAZIONI PER EFFETTO DEL SISMA	pag.	39
TRAVI - SOLLECITAZIONI PER ECCENTRICITA' ACCIDENTALE	pag.	40
PILASTRI - SOLLECITAZIONI PER CONDIZIONI DI CARICO NON SISMICHE	pag.	42
PILASTRI - SOLLECITAZIONI PER EFFETTO DEL SISMA	pag.	43
PILASTRI - SOLLECITAZIONI PER ECCENTRICITA' ACCIDENTALE	pag.	44
SOLAI - SOLLECITAZIONI PER CONDIZIONI DI CARICO NON SISMICHE	pag.	44
NODI - REAZIONI VINCOLARI ESTERNE PER CONDIZIONI DI CARICO NON SISMICHE	pag.	45
NODI - REAZIONI VINCOLARI ESTERNE PER EFFETTO DEL SISMA	pag.	45
NODI - REAZIONI VINCOLARI ESTERNE PER ECCENTRICITA' ACCIDENTALE	pag.	46
EDIFICIO - VERIFICHE DI RIPARTIZIONE DELLE FORZE SISMICHE	pag.	46
NODI - VERIFICA DI CONFINAMENTO (Elevazione)	pag.	46
TRAVI - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO STATO LIMITE ULTIMO (Elevazione)	pag.	47
TRAVI - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO STATO LIMITE ULTIMO (Elevazione)	pag.	48
TRAVI - VERIFICHE A TORSIONE ALLO STATO LIMITE ULTIMO (Elevazione)	pag.	51
TRAVI - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA E DEVIATA ALLO STATO LIMITE DI ESERCIZIO (Elevazione) .	pag.	52

TRAVI – VERIFICA DI GERARCHIA DELLE RESISTENZE A TAGLIO (Elevazione)	pag.	57
PILASTRI - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO STATO LIMITE ULTIMO (Elevazione)	pag.	58
PILASTRI - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO STATO LIMITE ULTIMO (Elevazione)	pag.	58
PILASTRI - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO STATO LIMITE DI ESERCIZIO (Elevazione)	pag.	59
TRAVI – VERIFICA DI GERARCHIA DELLE RESISTENZE A TAGLIO (Elevazione)	pag.	60
PIANI - VERIFICHE REGOLARITA' (Elevazione)	pag.	61
PIANI - VERIFICHE AGLI SPOSTAMENTI	pag.	61
PIANI - EFFETTI DEL SECONDO ORDINE (Elevazione)	pag.	61
SOLAI - VERIFICHE ALLO STATO LIMITE ULTIMO (Elevazione)	pag.	62
SOLAI - VERIFICHE A TAGLIO ALLO STATO LIMITE ULTIMO (Elevazione)	pag.	62
SOLAI - VERIFICHE ALLO STATO LIMITE DI ESERCIZIO (Elevazione)	pag.	62
NODI - VERIFICA DI CONFINAMENTO (Fondazione)	pag.	63
TRAVI - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO STATO LIMITE ULTIMO (Fondazione)	pag.	63
TRAVI - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO STATO LIMITE ULTIMO (Fondazione) ...	pag.	65
TRAVI - VERIFICHE A TORSIONE ALLO STATO LIMITE ULTIMO (Fondazione)	pag.	67
TRAVI - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA E DEVIATA ALLO STATO LIMITE DI ESERCIZIO (Fondazione)	pag.	69
VERIFICHE A CARICO LIMITE (Fondazione)	pag.	73