

**ALLEGATO ALLA RELAZIONE TECNICA
GENERALE E DI CALCOLO**

N° 2

CORPO GRIGLIATI

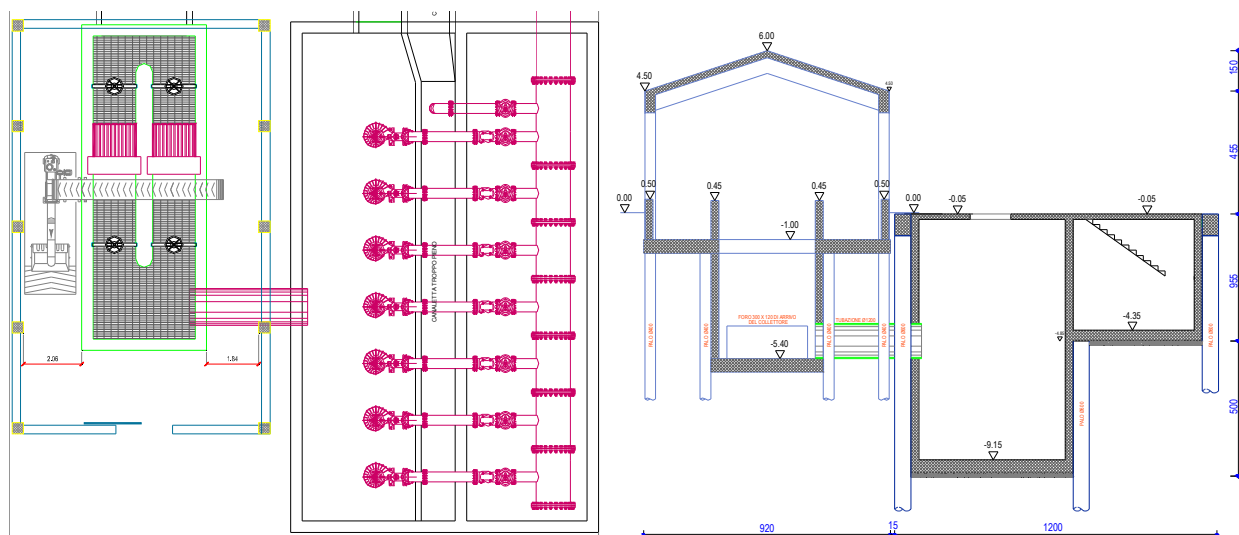
INDICE

INDICE	2
1 - DESCRIZIONE GENERALE DELL'OPERA	3
2 - NORMATIVA DI RIFERIMENTO.....	4
3 – TABULATO DI CALCOLO – FONDAZIONE CORPO UFFICI.....	5
4 – ILLUSTRAZIONE SINTETICA DEI RISULTATI	95
5 - CONCLUSIONI.....	121

1 - DESCRIZIONE GENERALE DELL'OPERA

L'opera oggetto della presente relazione consiste in una stazione di sollevamento di liquami; l'impianto presenta tre corpi giuntati di cui uno adibito ad uffici, uno con funzione di grigliatura ed uno destinato all'alloggiamento delle pompe di sollevamento.

Il locale griglia ed il locale pompe sono ravvicinati e presentano un giunto sismico di circa 15 cm.



Il locale griglie presenta una copertura a solaio bifalda realizzato con travetti precompressi e laterizio sorretti da travi emergenti che ne costruiscono l'ossatura principale in entrambe le direzioni principali; l'impalcato è sostenuto da dieci pilastri poggianti su travi con pali, la vasca centrale di grigliatura è protetta lungo il perimetro da una paratia di pali da 400 mm di diametro.

Le azioni previste sulla struttura sono legate alla destinazione d'uso e sono rappresentate da:

- Ambienti suscettibili di grande affollamento: musei, sale da ballo, palestre, tribune, sale da concerto, palasport, ecc.
(Cat. C3 – Tab. 3.1.II - DM 14.01.2008) pari a $5,0 \text{ kN/m}^2$;
- carichi accidentali per *Balconi, ballatoi e scale comuni*
(Cat. C2 – Tab. 3.1.II - DM 14.01.2008) pari a $4,0 \text{ kN/m}^2$;
- azione della neve;
- azione del vento;
- sisma.

2 - NORMATIVA DI RIFERIMENTO

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

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

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

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

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

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

D. M. Infrastrutture Trasporti 14 gennaio 2008 (G.U. 4 febbraio 2008 n. 29 - Suppl. Ord.)

"Norme tecniche per le Costruzioni"

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

Circolare 2 febbraio 2009 n. 617 del Ministero delle Infrastrutture e dei Trasporti
(G.U. 26 febbraio 2009 n. 27 – Suppl. Ord.)

"Istruzioni per l'applicazione delle 'Norme Tecniche delle Costruzioni' di cui al D.M. 14 gennaio 2008".

C.N.R. – UNI 10011

"Istruzioni per il calcolo l'esecuzione e il montaggio"

UNI ENV 1993-1-1

"Eurocodice 3: Progettazione delle strutture di acciaio Parte 1-1 regole generali e regole per gli edifici"

UNI 11104:2004

UNI EN 206-1:2006

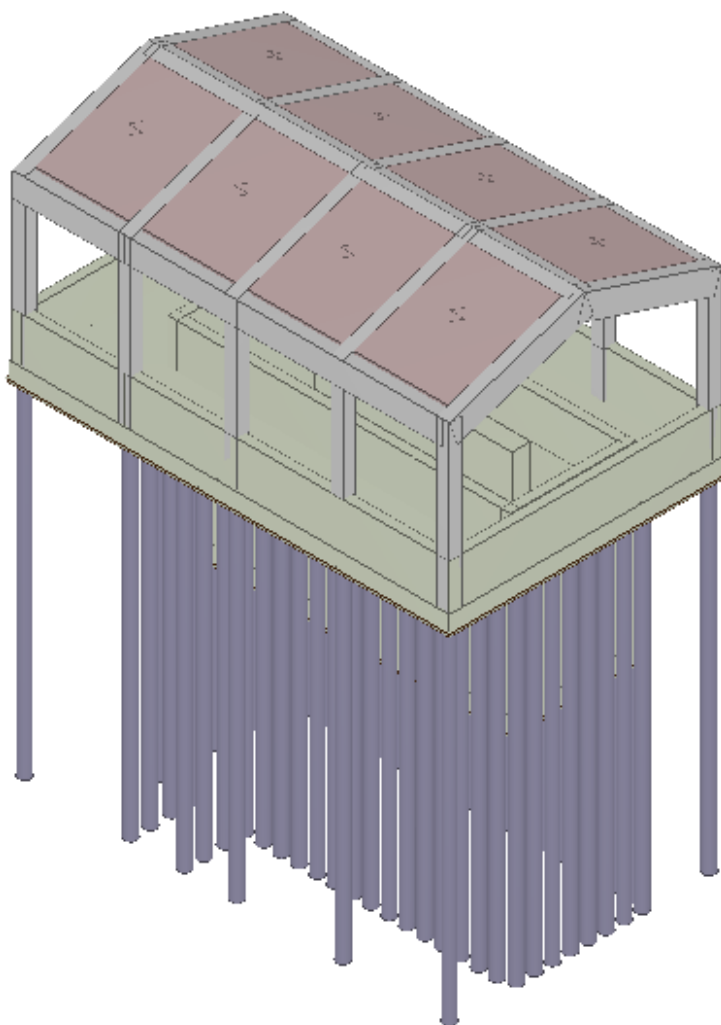
UNI EN 197

3 – TABULATO DI CALCOLO – FONDAZIONE CORPO GRIGLIATI

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

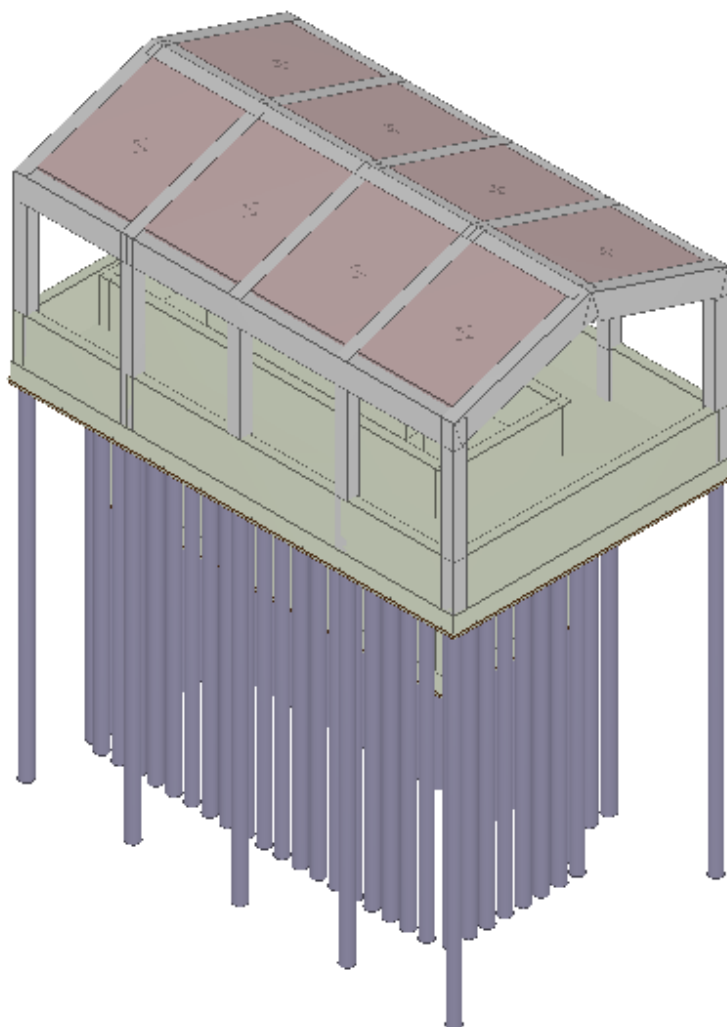
Vista Anteriore

La direzione di visualizzazione (bisettrice del cono ottico), relativamente al sistema di riferimento globale $0, X, Y, Z$, ha versore $(1;1;-1)$



Vista Posteriore

La direzione di visualizzazione (bisettrice del cono ottico), relativamente al sistema di riferimento globale $0, X, Y, Z$, ha versore $(-1;-1;-1)$



Verifiche di regolarità

Sia per la scelta del metodo di calcolo, sia per la valutazione del fattore di struttura adottato, deve essere effettuato il controllo della regolarità della struttura.

La tabella seguente riepiloga, per la struttura in esame, le condizioni di regolarità in pianta ed in altezza soddisfatte.

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 la costruzione risulta inscritta è inferiore a 4	SI
Nessuna dimensione di eventuali rientri o sporgenze supera il 25 % della dimensione totale della costruzione nella corrispondente direzione	SI
Gli orizzontamenti possono essere considerati infinitamente rigidi nel loro piano rispetto agli elementi verticali e sufficientemente resistenti	SI

REGOLARITÀ DELLA STRUTTURA IN ALTEZZA	
Tutti i sistemi resistenti verticali (quali telai e pareti) si estendono per tutta l'altezza della costruzione	NO
Massa e rigidezza rimangono costanti o variano gradualmente, senza bruschi cambiamenti, dalla base alla sommità della costruzione (le variazioni di massa da un orizzontamento all'altro non superano il 25 %, la rigidezza non si riduce da un orizzontamento a quello sovrastante più del 30% e non aumenta più del 10%); ai fini della rigidezza si possono considerare regolari in altezza strutture dotate di pareti o nuclei in c.a. o pareti e nuclei in muratura di sezione costante sull'altezza o di telai controventati in acciaio, ai quali sia affidato almeno il 50% dell'azione sismica alla base	NO
Nelle strutture intelaiate progettate in CD "B" il rapporto tra resistenza effettiva e resistenza richiesta dal calcolo non è significativamente diverso per orizzontamenti diversi (il rapporto fra la resistenza effettiva e quella richiesta, calcolata ad un generico orizzontamento, non deve differire più del 20% dall'analogo rapporto determinato per un altro orizzontamento); può fare eccezione l'ultimo orizzontamento di strutture intelaiate di almeno tre orizzontamenti	NO
Eventuali restringimenti della sezione orizzontale della costruzione avvengono in modo graduale da un orizzontamento al successivo, rispettando i seguenti limiti: ad ogni orizzontamento il rientro non supera il 30% della dimensione corrispondente al primo orizzontamento, né il 20% della dimensione corrispondente all'orizzontamento immediatamente sottostante. Fa eccezione l'ultimo orizzontamento di costruzioni di almeno quattro piani per il quale non sono previste limitazioni di restringimento	NO

La rigidezza è calcolata come rapporto fra il taglio complessivamente agente al piano e δ , spostamento relativo di piano (il taglio di piano è la sommatoria delle azioni orizzontali agenti al di sopra del piano considerato).

Tutti i valori calcolati ed utilizzati per le verifiche sono riportati nei tabulati di calcolo nella relativa sezione.

La struttura è pertanto:

- REGOLARE in pianta
- NON REGOLARE in altezza

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

L'edificio è stato progettato per una Vita Nominale pari a **50** e per Classe d'Uso pari a **3**.

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

Stato Limite	Parametri di pericolosità sismica							
	a_g	F_0	T^*_c	C_c	T_B	T_c	T_D	S_s
	[g]		[s]		[s]	[s]	[s]	[s]
SLO	0.0577	2.333	0.305	1.55	0.158	0.474	1.831	1.50
SLD	0.0758	2.329	0.321	1.53	0.164	0.491	1.903	1.50
SLV	0.1942	2.422	0.344	1.49	0.171	0.513	2.377	1.42
SLC	0.2419	2.509	0.347	1.49	0.172	0.517	2.568	1.34

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

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

Si è inoltre assunto il Coefficiente di Amplificazione Topografica S_T pari a **1,00**.

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

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

Stato Limite di salvaguardia della Vita

Fattore di Struttura q per sisma orizzontale in direzione X: **2,64**

Fattore di Struttura q per sisma orizzontale in direzione Y: **2,64**

Fattore di Struttura q per sisma verticale: **1,50**

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

- tipologia tab. 7.4.I D.M. 14/01/2008: **A pareti, miste equivalenti a pareti**
- tipologia strutturale: **altre strutture a pareti non accoppiate**
- $\alpha_u/\alpha_1, X$: **1.1**
- $\alpha_u/\alpha_1, Y$: **1.1**
- fattore di riduzione q_0 (kw): **1.00**
- regolarità in pianta: **REGOLARE**
- regolarità in altezza: **NON REGOLARE**

Il fattore di struttura è calcolato secondo la relazione (7.3.1) del § 7.3.1 del D.M. 14/01/2008:

$$q = q_0 \times K_R$$

dove:

q_0 è il valore massimo del fattore di struttura che dipende dal livello di duttilità attesa, dalla tipologia strutturale e dal rapporto α_u/α_1 tra il valore dell'azione sismica per il quale si verifica la formazione di un numero di cerniere plastiche tali da rendere la struttura labile e quello per il quale il primo elemento strutturale raggiunge la plasticizzazione a flessione;

K_R è un fattore riduttivo che dipende dalle caratteristiche di regolarità in altezza della costruzione, con valore pari ad 1 per costruzioni regolari in altezza e pari a 0,8 per costruzioni non regolari in altezza.

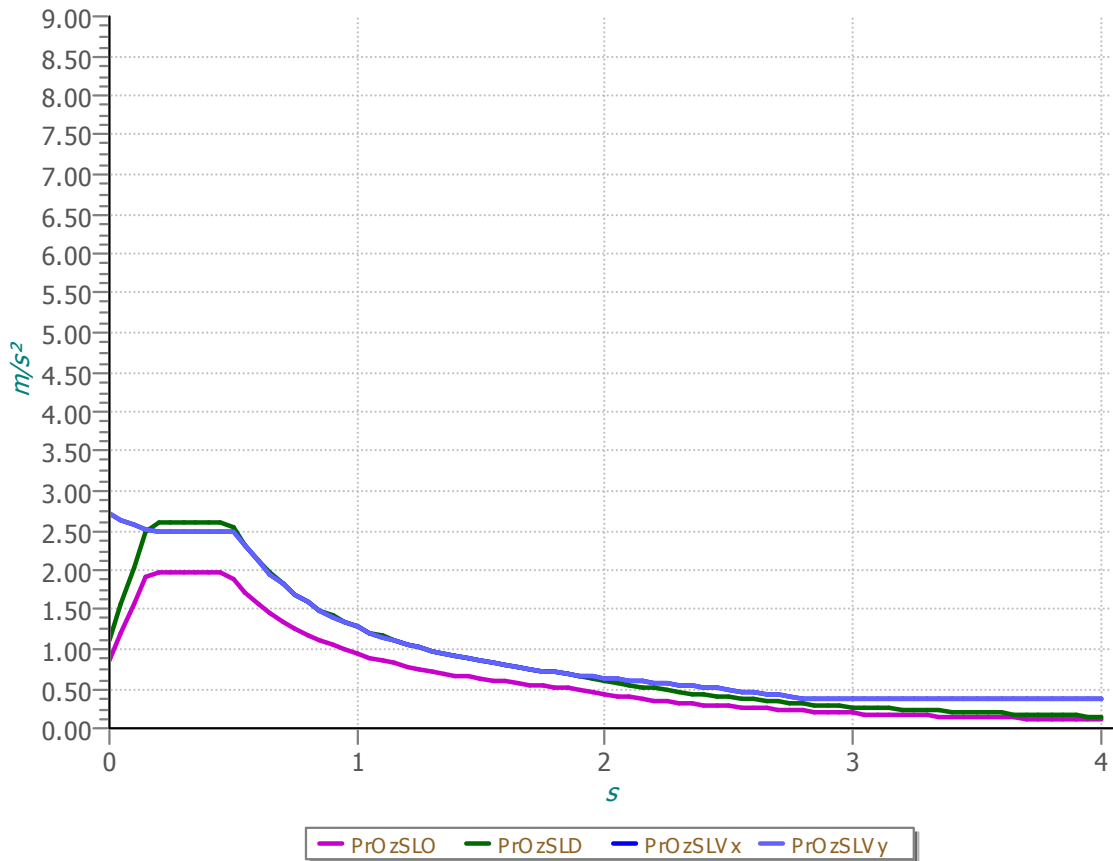
N.B: Per le costruzioni *regolari in pianta*, qualora non si proceda ad un'analisi non lineare finalizzata alla valutazione del rapporto α_u/α_1 , per esso possono essere adottati i valori indicati nei § 7.4.3.2 del D.M. 14/01/2008 per le diverse tipologie costruttive. Per le costruzioni *non regolari in pianta*, si possono adottare valori di α_u/α_1 pari alla media tra 1,0 ed i valori di volta in volta forniti per le diverse tipologie costruttive.

Tabella 7.4.I – Valori di q_0

Tipologia	q_0	
	CD" B "	CD" A "
Strutture a telaio, a pareti accoppiate, miste	$3,0 \alpha_u/\alpha_1$	$4,5 \alpha_u/\alpha_1$
Strutture a pareti non accoppiate	3,0	$4,0 \alpha_u/\alpha_1$
Strutture deformabili torsionalmente	2,0	3,0
Strutture a pendolo inverso	1,5	2,0

Gli spettri utilizzati sono riportati nella successiva figura.

SPETTRI di RISPOSTA di ACCELERAZIONE



Metodo di Analisi

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

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

Stato Limite	Direzione Sisma	%
salvaguardia della vita	X	94.6
salvaguardia della vita	Y	84.0
salvaguardia della vita	Z	100.0

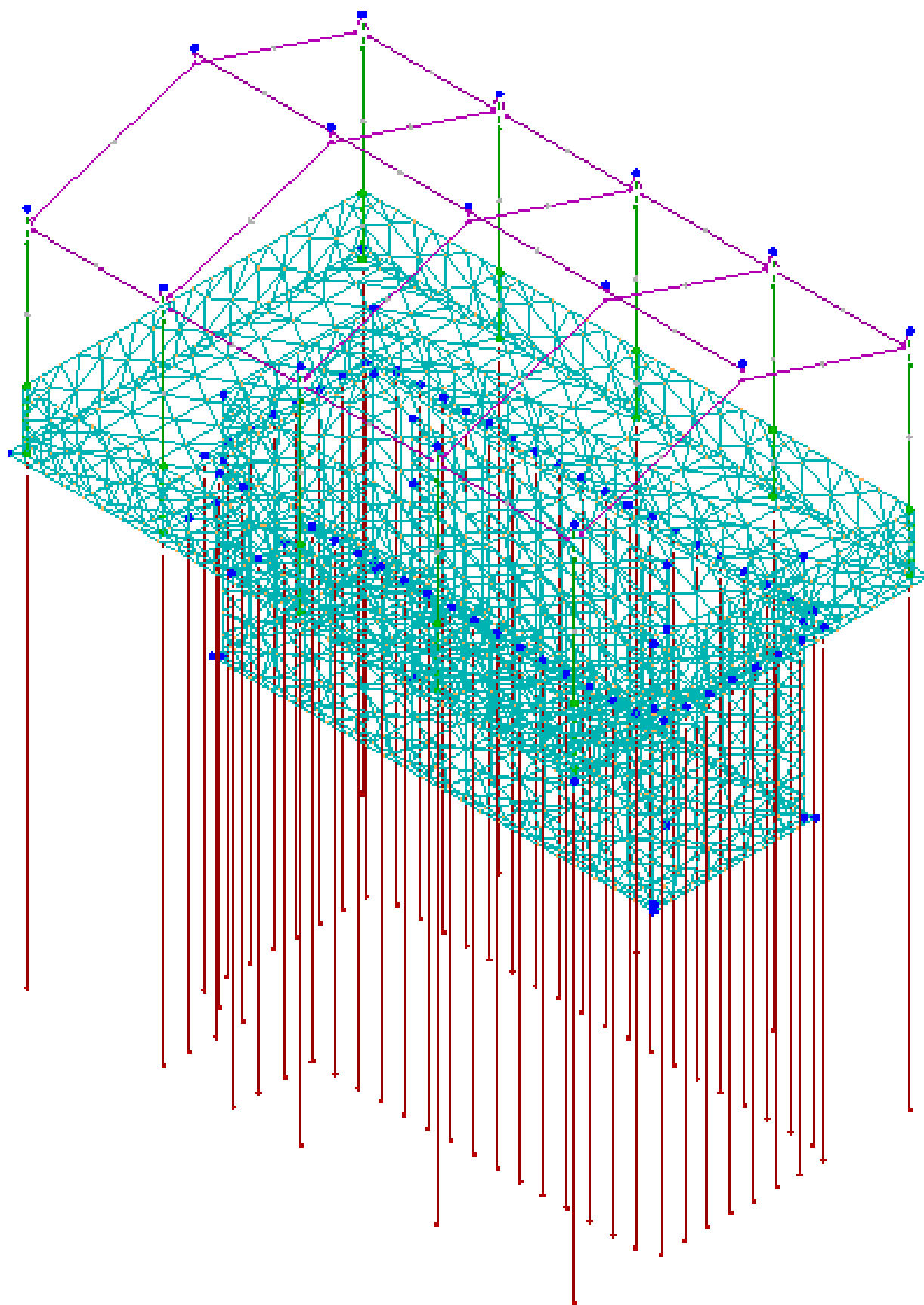
Modello di Calcolo

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

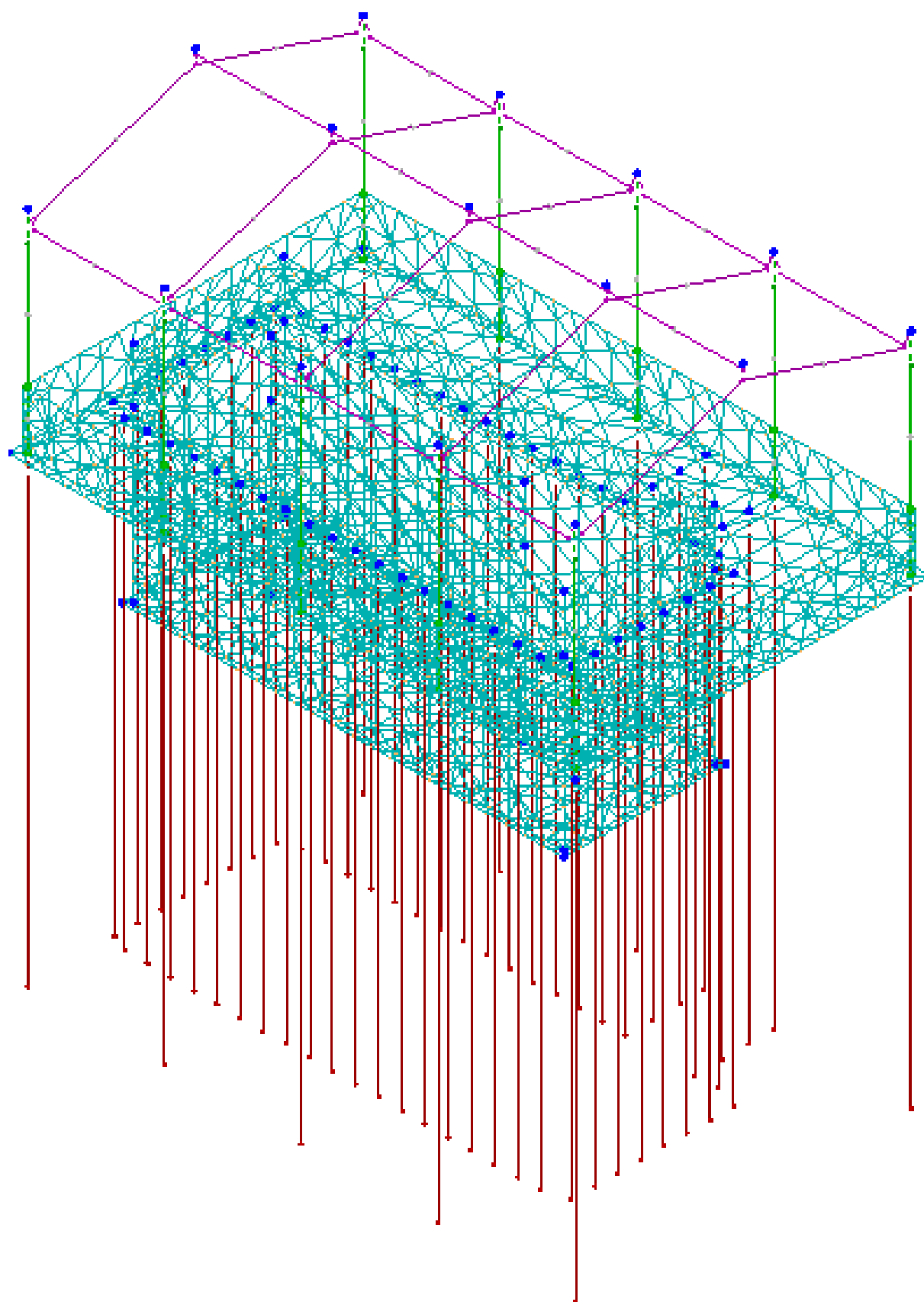
Viene definita un'opportuna numerazione degli elementi (nodi, aste, shell) costituenti il modello, al fine di individuare celermente ed univocamente ciascun elemento nei tabulati di calcolo.

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

Vista Anteriore



Vista Posteriore



Dalle illustrazioni precedenti si evince come le aste, sia travi che pilastri, siano schematizzate con un tratto flessibile centrale e da due tratti (braccetti) rigidi alle estremità. I nodi vengono posizionati sull'asse verticale dei pilastri, in corrispondenza dell'estradosso della trave più alta che in esso si collega. Tramite i braccetti i tratti flessibili sono quindi collegati ad esso.

In questa maniera il nodo risulta perfettamente aderente alla realtà poiché vengono presi in conto tutti gli eventuali disassamenti degli elementi con gli effetti che si possono determinare, quali momenti flettenti/torcenti aggiuntivi.

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

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

MATERIALI CALCESTRUZZO ARMATO

										Caratteristiche Calcestruzzo Armato			
N	γ_k	CdT	E	G	R _{ck}	R _{cm}	%R _{ck}	γ_c		f _{ctd}	f _{cfm}	n	n Ac
	[N/m ³]	[1/°C]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]							
Cls C25/30_B450C - (C25/30)													
001	25,000	0.000010	31,447	13,103	30.00	-	85	1.50		1.19	3.07	15	002
Cls C20/25_B450C - (C20/25)													
003	25,000	0.000010	30,200	12,583	25.00	-	85	1.50		1.06	2.72	15	002

LEGENDA Caratteristiche Calcestruzzo Armato

N	Numero identificativo del materiale.
γ_k	Peso specifico.
CdT	Coefficiente di Dilatazione Termica.
E	Modulo elastico normale.
G	Modulo elastico tangenziale.
R_{ck}	Resistenza caratteristica cubica.
R_{cm}	Resistenza media cubica.
%R_{ck}	Percentuale di riduzione della R_{ck}
γ_c	Coefficiente di sicurezza allo SLV del materiale.
f_{ctd}	Resistenza di calcolo a trazione.
f_{cfm}	Resistenza media a trazione per flessione.
n	Coefficiente di omogeneizzazione.
n Ac	Identificativo, nella relativa tabella materiali, dell'acciaio utilizzato: [-] = parametro NON significativo per il materiale.

MATERIALI ACCIAIO

												Caratteristiche Acciaio		
N	γ_k	CdT	E	G	$f_{yk,1}$	$f_{yk,2}$	γ_s	γ_{M1}	γ_{M2}	f_{tk}	$\gamma_{M3,SLV}$	$\gamma_{M3,SLE}$	γ_{M7}	
	[N/m ³]	[1/°C]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]				[N/mm ²]				
Acciaio B450C - (B450C)														
002	78.500	0.000010	210.000	80.769	450.00	-	1.15	-	-	-	-	-	-	

LEGENDA Caratteristiche Acciaio

N	Numero identificativo del materiale.
γ_k	Peso specifico.
CdT	Coefficiente di Dilatazione Termica.
E	Modulo elastico normale.
G	Modulo elastico tangenziale.
$f_{yk,1}$	Resistenza caratteristica allo snervamento (per profili con $t \leq 40$ mm).
$f_{yk,2}$	Resistenza caratteristica allo snervamento (per profili con $40 \text{ mm} < t \leq 80$ mm).
γ_s	Coefficiente di sicurezza allo SLV del materiale.
γ_{M1}	Coefficiente di sicurezza per instabilità.
γ_{M2}	Coefficiente di sicurezza per sezioni tese indebolite.
f_{tk}	Resistenza a Rottura
$\gamma_{M3,SLV}$	Coefficiente di sicurezza a scorrimento alla SLV (Bulloni)
$\gamma_{M3,SLE}$	Coefficiente di sicurezza a scorrimento alla SLE (Bulloni).
γ_{M7}	Coefficiente di sicurezza precarico bulloni ad alta resistenza (Bulloni): [-] = parametro NON significativo per il materiale.

SEZIONI ASTE

N	Tp	Label	Dimensioni										V	Area	A per Taglio		Inerzia				$\Delta\theta$ Assi Pr.
			B	H	S.An	L.An	S.AIO	L.AIO	S.AI1	L.AI1	L.AI2	L.AI3			X	Y	X	Torsione	Y	XY	
			[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]			[cm ²]	[cm ²]	[cm ⁴]	[cm ⁴]	[cm ⁴]	[cm ⁴]	
001	!	40x80	40	80	-	-	-	-	-	-	-	-	4	3,200.00							
002	3	VR60x10/25	60	36	-	-	-	-	-	-	-	-	6	1,789.47	2,666.67	2,666.67	1,706,667	1,172,480	426,667	0	0.00
003	!	40x40	40	40	-	-	-	-	-	-	-	-	4	1,600.00	1,633.33	1,633.33	213,333	359,936	213,333	0	0.00
004	8	Ø40	40	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	1,256.64	1,130.97	1,130.97	125,664	251,327	125,664	0	0.00

LEGENDA Sezioni aste

Sezioni aste																					
N	Tp	Label	Dimensioni										V	Area	A per Taglio		Inerzia			ΔΘ Assi Pr.	
			B	H	S.An	L.An	S.Ai0	L.Ai0	S.Ai1	L.Ai1	L.Ai2	L.Ai3			X	Y	X	Torsionale	Y		XY
			[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]		[cm²]	[cm²]	[cm²]	[cm⁴]	[cm⁴]	[cm⁴]	[cm⁴]	[°ssdc]
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

										Analisi carichi	
N	Tipo Car.	Descrizione del Carico	Condizione di Carico	Peso proprio Descrizione	PP	Permanente NON Strutturale Descrizione	PNS	Sovraccarico Accidentale Descrizione	SA	Carico neve [N/m²]	
001	S	Doppia fodera 30cm (12+8)	Carico Permanente	Fodera esterna (12 cm) e fodera interna (8 cm)	1,600	Intonaco interno, intonaco esterno, isolante poliuretano espanso	740		0	0	
002	S	Platea	Carico Verticale/Abitazioni	<i>*vedi le relative tabelle dei carichi</i>	-	Sottotondo e pavimento di tipo industriale in calcestruzzo	2,000	Rimesse e parcheggi per il transito di automezzi di peso a pieno carico fino a 30 kN (Cat. F – Tab. 3.1.II - DM 14.01.2008)	2,500	0	
003	S	LatCem Cop. acc. H25	Carico Verticale/Coperture	Solaio di tipo tradizionale latero-cementizio di spessore 25 cm (20+5)	3,300	Manto di copertura, impermeabilizzazione e intonaco inferiore	1,360	Coperture praticabili di locali di abitazione (Cat. H2 – Tab. 3.1.II - DM 14.01.2008)	2,000	600	

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

										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	Permanentemente 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	Abitazioni		Media	0.7	0.5	0.3
0006	Spinta Terreno (statica)		SI	NO	Spinta Terreno (statica)		Lunga	1.0	1.0	1.0
0007	Spinta Terreno (sisma)		SI	NO	Spinta Terreno (sisma)		Istantanea	0.0	0.0	0.0

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

SLE: Combinazione di azioni Quasi permanente - Coefficienti

COMB.	CC 01 Carico Permanente	CC 02 Carico Permanente/Perm anenti NON Strutturali	CC 03 Carico Verticale/Copertur e	CC 04 Carico da Neve/Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.	CC 05 Carico Verticale/Abitazio ni	CC 06 Spinta Terreno (statica)	CC 07 Spinta Terreno (sisma)
01	1.00	1.00	0.00	0.00	0.30	1.00	0.00

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/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/Abitazioni
 CC 06= Spinta Terreno (statica)
 CC 07= Spinta Terreno (sisma)

SLE: COMBINAZIONE DI AZIONI FREQUENTE - COEFFICIENTI

SLE: Combinazione di azioni Frequente - Coefficienti							
COMB.	CC 01 Carico Permanente	CC 02 Carico Permanente/Perm anenti NON Strutturali	CC 03 Carico Verticale/Copertur e	CC 04 Carico da Neve/Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.	CC 05 Carico Verticale/Abitazio ni	CC 06 Spinta Terreno (statica)	CC 07 Spinta Terreno (sisma)
01	1.00	1.00	0.00	0.00	0.30	1.00	0.00
02	1.00	1.00	0.00	0.20	0.30	1.00	0.00
03	1.00	1.00	0.00	0.00	0.50	1.00	0.00

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/Abitazioni
 CC 06= Spinta Terreno (statica)
 CC 07= Spinta Terreno (sisma)

SLE: COMBINAZIONE DI AZIONI RARA - COEFFICIENTI

SLE: Combinazione di azioni Rara - Coefficienti							
COMB.	CC 01 Carico Permanente	CC 02 Carico Permanente/Perm anenti NON Strutturali	CC 03 Carico Verticale/Copertur e	CC 04 Carico da Neve/Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.	CC 05 Carico Verticale/Abitazio ni	CC 06 Spinta Terreno (statica)	CC 07 Spinta Terreno (sisma)
01	1.00	1.00	1.00	0.50	0.70	1.00	0.00
02	1.00	1.00	0.00	1.00	0.70	1.00	0.00
03	1.00	1.00	0.00	0.50	1.00	1.00	0.00
04	1.00	1.00	0.00	0.50	0.70	1.00	0.00

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/Abitazioni
 CC 06= Spinta Terreno (statica)
 CC 07= Spinta Terreno (sisma)

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/Perm anenti NON Strutturali	CC 03 Carico Verticale/Copertur e	CC 04 Carico da Neve/Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.	CC 05 Carico Verticale/Abitazio ni	CC 06 Spinta Terreno (statica)	CC 07 Spinta Terreno (sisma)
01	1.00	1.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
02	1.00	1.00	0.00	0.00	0.00	1.50	0.00
03	1.00	1.00	0.00	0.00	1.05	0.00	0.00
04	1.00	1.00	0.00	0.00	1.05	1.50	0.00
05	1.00	1.00	0.00	0.75	0.00	0.00	0.00
06	1.00	1.00	0.00	0.75	0.00	1.50	0.00
07	1.00	1.00	0.00	0.75	1.05	0.00	0.00

SLU: Combinazioni di carico in assenza di sisma - Coefficienti

COMB.	CC 01 Carico Permanente	CC 02 Carico Permanente/Perm anenti NON Strutturali	CC 03 Carico Verticale/Copertur e	CC 04 Carico da Neve/Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.	CC 05 Carico Verticale/Abitazio ni	CC 06 Spinta Terreno (statica)	CC 07 Spinta Terreno (sisma)
08	1.00	1.00	0.00	0.75	1.05	1.50	0.00
09	1.00	1.00	1.50	0.00	0.00	0.00	0.00
10	1.00	1.00	1.50	0.00	0.00	1.50	0.00
11	1.00	1.00	1.50	0.00	1.05	0.00	0.00
12	1.00	1.00	1.50	0.00	1.05	1.50	0.00
13	1.00	1.00	1.50	0.75	0.00	0.00	0.00
14	1.00	1.00	1.50	0.75	0.00	1.50	0.00
15	1.00	1.00	1.50	0.75	1.05	0.00	0.00
16	1.00	1.00	1.50	0.75	1.05	1.50	0.00
17	1.00	1.00	0.00	1.50	0.00	0.00	0.00
18	1.00	1.00	0.00	1.50	0.00	1.50	0.00
19	1.00	1.00	0.00	1.50	1.05	0.00	0.00
20	1.00	1.00	0.00	1.50	1.05	1.50	0.00
21	1.00	1.00	0.00	0.00	1.50	0.00	0.00
22	1.00	1.00	0.00	0.00	1.50	1.50	0.00
23	1.00	1.00	0.00	0.75	1.50	0.00	0.00
24	1.00	1.00	0.00	0.75	1.50	1.50	0.00
25	1.30	1.30	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
26	1.30	1.30	0.00	0.00	0.00	1.50	0.00
27	1.30	1.30	0.00	0.00	1.05	0.00	0.00
28	1.30	1.30	0.00	0.00	1.05	1.50	0.00
29	1.30	1.30	0.00	0.75	0.00	0.00	0.00
30	1.30	1.30	0.00	0.75	0.00	1.50	0.00
31	1.30	1.30	0.00	0.75	1.05	0.00	0.00
32	1.30	1.30	0.00	0.75	1.05	1.50	0.00
33	1.30	1.30	1.50	0.00	0.00	0.00	0.00
34	1.30	1.30	1.50	0.00	0.00	1.50	0.00
35	1.30	1.30	1.50	0.00	1.05	0.00	0.00
36	1.30	1.30	1.50	0.00	1.05	1.50	0.00
37	1.30	1.30	1.50	0.75	0.00	0.00	0.00
38	1.30	1.30	1.50	0.75	0.00	1.50	0.00
39	1.30	1.30	1.50	0.75	1.05	0.00	0.00
40	1.30	1.30	1.50	0.75	1.05	1.50	0.00
41	1.30	1.30	0.00	1.50	0.00	0.00	0.00
42	1.30	1.30	0.00	1.50	0.00	1.50	0.00
43	1.30	1.30	0.00	1.50	1.05	0.00	0.00
44	1.30	1.30	0.00	1.50	1.05	1.50	0.00
45	1.30	1.30	0.00	0.00	1.50	0.00	0.00
46	1.30	1.30	0.00	0.00	1.50	1.50	0.00
47	1.30	1.30	0.00	0.75	1.50	0.00	0.00
48	1.30	1.30	0.00	0.75	1.50	1.50	0.00

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/Abitazioni
 CC 06= Spinta Terreno (statica)
 CC 07= Spinta Terreno (sisma)

SLU: COMBINAZIONI DI CARICO IN PRESENZA DI SISMA - COEFFICIENTI

SLU: Combinazioni di carico in presenza di sisma - Coefficienti

COMB.	CC 01 Carico Permanente	CC 02 Carico Permanente/Perm anenti NON Strutturali	CC 03 Carico Verticale/Copertur e	CC 04 Carico da Neve/Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.	CC 05 Carico Verticale/Abitazio ni	CC 06 Spinta Terreno (statica)	CC 07 Spinta Terreno (sisma)
01	1.00	1.00	0.00	0.00	0.30	1.00	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/Abitazioni
 CC 06= Spinta Terreno (statica)

CC 01	CC 02	CC 03	CC 04	CC 05	CC 06	CC 07
Carico	Carico	Carico	Carico da	Carico	Spinta Terreno	Spinta Terreno
Permanente	Permanente/Perm	Verticale/Copertur	Neve/Carico da	Verticale/Abitazio	(statica)	(sisma)
	anenti NON	e	Neve <= 1000 m	ni		
	Strutturali		s.l.m.			

CC 07= Spinta Terreno (sisma)

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 direzione 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; **29)** -N, Mx, My, -Tx e -Ty; **30)** -N, Mx, -My, -Tx e -Ty; **31)** -N, -Mx, My, -Tx e -Ty; **32)** -N, -Mx, -My, -Tx e -Ty.

DATI GENERALI ANALISI SISMICA

										Dati generali analisi sismica		
Ang	NV	CD	MP	S	Mcm	PAC	EcA	IrT	TP	RP	RH	CVE
[ssdc]												
0	45	B	ca	P	N	A	N	N	C	SI	NO	5

Fattori di struttura

Dir. X			Dir. Y			Dir. Z	
q	α_u/α_1	Kw	q	α_u/α_1	Kw	q	
2.64	1.10	1.00	2.64	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	45	0.0577	1.500	1.554	2.333	0.305	0.158	0.474	1.831
SLD	75	0.0758	1.500	1.527	2.329	0.321	0.164	0.491	1.903
SLV	712	0.1942	1.418	1.494	2.422	0.344	0.171	0.513	2.377
SLC	1462	0.2419	1.336	1.489	2.509	0.347	0.172	0.517	2.568

Classe Edificio	Vita Nominale	Periodo di Riferimento	Latitudine	Longitudine	Altitudine	Ampl. Topog.	
						Categoria	Coefficiente

	[anni]	[anni]	[°ssdc]	[°ssdc]	[m]		
3	50	75	40.8775	14.3419	25	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	Muratura: [P] = un solo piano - [PP] = più di un piano; = Ammassi rocciosi affioranti o terreni molto rigidi - [B] = Rocce tenere e depositi di terreni a grana grossa molto addensati o terreni a grana fina molto consistenti - [C] = Depositati di terreni a grana grossa mediamente addensati o terreni a grana fina mediamente consistenti - [D] = Depositati di terreni a grana grossa scarsamente addensati o di terreni a grana fina scarsamente consistenti - [E] = Terreni 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).
au/α1	Rapporto di sovrarresistenza.
Kw	Fattore di riduzione di q0.

NOTE

[-] = Parametro non significativo per il tipo di calcolo effettuato
 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·s ² /m]	[N·s ² /m]	[N·s ² /m]	[N·s ² /m]	[N·s ² /m]	[%]	[N]
X	690,943	549,731	520,290	549,731	520,290	94.6	1,362,017
Y	690,943	549,731	461,762	549,731	461,762	84.0	1,362,017
Z	690,943	0	0	0	0	100.0	0

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.45

Spettro	Periodo	As.O	As.V	C.Part	C.Mod	P.M.M	M.Ec
	[s]	[m/s ²]	[m/s ²]			[%]	[N·s ² /m]
Modo Vibrazione n. 1							
SLU-X	0.176	2.478	0.000	-2.0291	-0.0016	0.0	4
SLU-Y	0.176	2.478	0.000	-424.9324	-0.3351	32.8	180,568
SLU-Z	0.000	0.000	1.133	0.0000	0.0000	0.0	0

Spettro	Periodo	As.O	As.V	C.Part	C.Mod	P.M.M	M.Ec
	[s]	[m/s ²]	[m/s ²]			[%]	[N·s ² /m]
SLD-X	0.176	2.598	0.000	-2.0291	-0.0016	0.0	4
SLD-Y	0.176	2.598	0.000	-424.9324	-0.3351	32.8	180,568
SLD-Z	0.000	0.000	0.276	0.0000	0.0000	0.0	0
Elast-X	-	6.541	0.000	-	-	-	-
Elast-Y	-	6.541	0.000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0.000	1.133	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 2							
SLU-X	0.071	2.608	0.000	65.6714	0.0084	0.8	4,313
SLU-Y	0.071	2.608	0.000	422.0733	0.0543	32.4	178,146
SLU-Z	0.000	0.000	1.133	0.0000	0.0000	0.0	0
SLD-X	0.071	1.761	0.000	65.6714	0.0084	0.8	4,313
SLD-Y	0.071	1.761	0.000	422.0733	0.0543	32.4	178,146
SLD-Z	0.000	0.000	0.276	0.0000	0.0000	0.0	0
Elast-X	-	4.300	0.000	-	-	-	-
Elast-Y	-	4.300	0.000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0.000	1.133	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 3							
SLU-X	0.202	2.478	0.000	-418.5342	-0.4341	31.9	175,171
SLU-Y	0.202	2.478	0.000	3.4915	0.0036	0.0	12
SLU-Z	0.000	0.000	1.133	0.0000	0.0000	0.0	0
SLD-X	0.202	2.598	0.000	-418.5342	-0.4341	31.9	175,171
SLD-Y	0.202	2.598	0.000	3.4915	0.0036	0.0	12
SLD-Z	0.000	0.000	0.276	0.0000	0.0000	0.0	0
Elast-X	-	6.541	0.000	-	-	-	-
Elast-Y	-	6.541	0.000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0.000	1.133	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 4							
SLU-X	0.067	2.613	0.000	367.4121	0.0418	24.6	134,992
SLU-Y	0.067	2.613	0.000	-52.7430	-0.0060	0.5	2,782
SLU-Z	0.000	0.000	1.133	0.0000	0.0000	0.0	0
SLD-X	0.067	1.723	0.000	367.4121	0.0418	24.6	134,992
SLD-Y	0.067	1.723	0.000	-52.7430	-0.0060	0.5	2,782
SLD-Z	0.000	0.000	0.276	0.0000	0.0000	0.0	0
Elast-X	-	4.205	0.000	-	-	-	-
Elast-Y	-	4.205	0.000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0.000	1.133	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 5							
SLU-X	0.026	2.667	0.000	0.0107	0.0000	0.0	0
SLU-Y	0.026	2.667	0.000	252.4256	0.0043	11.6	63,719
SLU-Z	0.000	0.000	1.133	0.0000	0.0000	0.0	0
SLD-X	0.026	1.351	0.000	0.0107	0.0000	0.0	0
SLD-Y	0.026	1.351	0.000	252.4256	0.0043	11.6	63,719
SLD-Z	0.000	0.000	0.276	0.0000	0.0000	0.0	0
Elast-X	-	3.285	0.000	-	-	-	-
Elast-Y	-	3.285	0.000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0.000	1.133	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 6							
SLU-X	0.100	2.571	0.000	242.7350	0.0609	10.7	58,920
SLU-Y	0.100	2.571	0.000	0.0010	0.0000	0.0	0
SLU-Z	0.000	0.000	1.133	0.0000	0.0000	0.0	0
SLD-X	0.100	2.017	0.000	242.7350	0.0609	10.7	58,920
SLD-Y	0.100	2.017	0.000	0.0010	0.0000	0.0	0
SLD-Z	0.000	0.000	0.276	0.0000	0.0000	0.0	0
Elast-X	-	4.933	0.000	-	-	-	-
Elast-Y	-	4.933	0.000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0.000	1.133	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 7							
SLU-X	0.084	2.591	0.000	-221.7884	-0.0398	8.9	49,190
SLU-Y	0.084	2.591	0.000	34.8270	0.0063	0.2	1,213
SLU-Z	0.000	0.000	1.133	0.0000	0.0000	0.0	0
SLD-X	0.084	1.879	0.000	-221.7884	-0.0398	8.9	49,190
SLD-Y	0.084	1.879	0.000	34.8270	0.0063	0.2	1,213
SLD-Z	0.000	0.000	0.276	0.0000	0.0000	0.0	0
Elast-X	-	4.590	0.000	-	-	-	-
Elast-Y	-	4.590	0.000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0.000	1.133	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 8							
SLU-X	0.116	2.550	0.000	193.8708	0.0657	6.8	37,586
SLU-Y	0.116	2.550	0.000	-0.0001	0.0000	0.0	0
SLU-Z	0.000	0.000	1.133	0.0000	0.0000	0.0	0
SLD-X	0.116	2.164	0.000	193.8708	0.0657	6.8	37,586
SLD-Y	0.116	2.164	0.000	-0.0001	0.0000	0.0	0
SLD-Z	0.000	0.000	0.276	0.0000	0.0000	0.0	0
Elast-X	-	5.296	0.000	-	-	-	-
Elast-Y	-	5.296	0.000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0.000	1.133	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 9							
SLU-X	0.033	2.657	0.000	-185.5706	-0.0052	6.3	34,436
SLU-Y	0.033	2.657	0.000	0.0089	0.0000	0.0	0
SLU-Z	0.000	0.000	1.133	0.0000	0.0000	0.0	0
SLD-X	0.033	1.416	0.000	-185.5706	-0.0052	6.3	34,436
SLD-Y	0.033	1.416	0.000	0.0089	0.0000	0.0	0
SLD-Z	0.000	0.000	0.276	0.0000	0.0000	0.0	0

Spettro	Periodo	As.O	As.V	C.Part	C.Mod	P.M.M	M.Ec
	[s]	[m/s ²]	[m/s ²]			[%]	[N·s ² /m]
Elast-X	-	3.446	0.000	-	-	-	-
Elast-Y	-	3.446	0.000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0.000	1.133	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 10							
SLU-X	0.025	2.668	0.000	0.0022	0.0000	0.0	0
SLU-Y	0.025	2.668	0.000	159.3095	0.0026	4.6	25,380
SLU-Z	0.000	0.000	1.133	0.0000	0.0000	0.0	0
SLD-X	0.025	1.343	0.000	0.0022	0.0000	0.0	0
SLD-Y	0.025	1.343	0.000	159.3095	0.0026	4.6	25,380
SLD-Z	0.000	0.000	0.276	0.0000	0.0000	0.0	0
Elast-X	-	3.265	0.000	-	-	-	-
Elast-Y	-	3.265	0.000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0.000	1.133	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 11							
SLU-X	0.011	2.686	0.000	101.9318	0.0003	1.9	10,390
SLU-Y	0.011	2.686	0.000	-0.0193	0.0000	0.0	0
SLU-Z	0.000	0.000	1.133	0.0000	0.0000	0.0	0
SLD-X	0.011	1.217	0.000	101.9318	0.0003	1.9	10,390
SLD-Y	0.011	1.217	0.000	-0.0193	0.0000	0.0	0
SLD-Z	0.000	0.000	0.276	0.0000	0.0000	0.0	0
Elast-X	-	2.951	0.000	-	-	-	-
Elast-Y	-	2.951	0.000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0.000	1.133	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 12							
SLU-X	0.018	2.677	0.000	-85.2509	-0.0007	1.3	7,268
SLU-Y	0.018	2.677	0.000	0.0216	0.0000	0.0	0
SLU-Z	0.000	0.000	1.133	0.0000	0.0000	0.0	0
SLD-X	0.018	1.282	0.000	-85.2509	-0.0007	1.3	7,268
SLD-Y	0.018	1.282	0.000	0.0216	0.0000	0.0	0
SLD-Z	0.000	0.000	0.276	0.0000	0.0000	0.0	0
Elast-X	-	3.114	0.000	-	-	-	-
Elast-Y	-	3.114	0.000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0.000	1.133	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 13							
SLU-X	0.029	2.663	0.000	-65.2293	-0.0014	0.8	4,255
SLU-Y	0.029	2.663	0.000	0.0746	0.0000	0.0	0
SLU-Z	0.000	0.000	1.133	0.0000	0.0000	0.0	0
SLD-X	0.029	1.375	0.000	-65.2293	-0.0014	0.8	4,255
SLD-Y	0.029	1.375	0.000	0.0746	0.0000	0.0	0
SLD-Z	0.000	0.000	0.276	0.0000	0.0000	0.0	0
Elast-X	-	3.342	0.000	-	-	-	-
Elast-Y	-	3.342	0.000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0.000	1.133	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 14							
SLU-X	0.014	2.683	0.000	-0.0119	0.0000	0.0	0
SLU-Y	0.014	2.683	0.000	-51.4441	-0.0002	0.5	2,647
SLU-Z	0.000	0.000	1.133	0.0000	0.0000	0.0	0
SLD-X	0.014	1.239	0.000	-0.0119	0.0000	0.0	0
SLD-Y	0.014	1.239	0.000	-51.4441	-0.0002	0.5	2,647
SLD-Z	0.000	0.000	0.276	0.0000	0.0000	0.0	0
Elast-X	-	3.007	0.000	-	-	-	-
Elast-Y	-	3.007	0.000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0.000	1.133	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 15							
SLU-X	0.013	2.684	0.000	0.0185	0.0000	0.0	0
SLU-Y	0.013	2.684	0.000	49.7243	0.0002	0.4	2,473
SLU-Z	0.000	0.000	1.133	0.0000	0.0000	0.0	0
SLD-X	0.013	1.232	0.000	0.0185	0.0000	0.0	0
SLD-Y	0.013	1.232	0.000	49.7243	0.0002	0.4	2,473
SLD-Z	0.000	0.000	0.276	0.0000	0.0000	0.0	0
Elast-X	-	2.988	0.000	-	-	-	-
Elast-Y	-	2.988	0.000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0.000	1.133	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 16							
SLU-X	0.046	2.640	0.000	-0.0273	0.0000	0.0	0
SLU-Y	0.046	2.640	0.000	-43.6879	-0.0024	0.3	1,909
SLU-Z	0.000	0.000	1.133	0.0000	0.0000	0.0	0
SLD-X	0.046	1.536	0.000	-0.0273	0.0000	0.0	0
SLD-Y	0.046	1.536	0.000	-43.6879	-0.0024	0.3	1,909
SLD-Z	0.000	0.000	0.276	0.0000	0.0000	0.0	0
Elast-X	-	3.742	0.000	-	-	-	-
Elast-Y	-	3.742	0.000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0.000	1.133	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 17							
SLU-X	0.014	2.682	0.000	38.2235	0.0002	0.3	1,461
SLU-Y	0.014	2.682	0.000	-0.0185	0.0000	0.0	0
SLU-Z	0.000	0.000	1.133	0.0000	0.0000	0.0	0
SLD-X	0.014	1.245	0.000	38.2235	0.0002	0.3	1,461
SLD-Y	0.014	1.245	0.000	-0.0185	0.0000	0.0	0
SLD-Z	0.000	0.000	0.276	0.0000	0.0000	0.0	0
Elast-X	-	3.021	0.000	-	-	-	-
Elast-Y	-	3.021	0.000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0.000	1.133	-	-	-	-

Spettro	Periodo	As.O	As.V	C.Part	C.Mod	P.M.M	M.Ec
	[s]	[m/s ²]	[m/s ²]			[%]	[N·s ² /m]
Modo Vibrazione n. 18							
SLU-X	0.020	2.675	0.000	31.6447	0.0003	0.2	1,001
SLU-Y	0.020	2.675	0.000	-0.0477	0.0000	0.0	0
SLU-Z	0.000	0.000	1.133	0.0000	0.0000	0.0	0
SLD-X	0.020	1.296	0.000	31.6447	0.0003	0.2	1,001
SLD-Y	0.020	1.296	0.000	-0.0477	0.0000	0.0	0
SLD-Z	0.000	0.000	0.276	0.0000	0.0000	0.0	0
Elast-X	-	3.148	0.000	-	-	-	-
Elast-Y	-	3.148	0.000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0.000	1.133	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 19							
SLU-X	0.016	2.680	0.000	-26.3414	-0.0002	0.1	694
SLU-Y	0.016	2.680	0.000	-0.0017	0.0000	0.0	0
SLU-Z	0.000	0.000	1.133	0.0000	0.0000	0.0	0
SLD-X	0.016	1.260	0.000	-26.3414	-0.0002	0.1	694
SLD-Y	0.016	1.260	0.000	-0.0017	0.0000	0.0	0
SLD-Z	0.000	0.000	0.276	0.0000	0.0000	0.0	0
Elast-X	-	3.060	0.000	-	-	-	-
Elast-Y	-	3.060	0.000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0.000	1.133	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 20							
SLU-X	0.010	2.688	0.000	-0.0099	0.0000	0.0	0
SLU-Y	0.010	2.688	0.000	-21.3498	-0.0001	0.1	456
SLU-Z	0.000	0.000	1.133	0.0000	0.0000	0.0	0
SLD-X	0.010	1.205	0.000	-0.0099	0.0000	0.0	0
SLD-Y	0.010	1.205	0.000	-21.3498	-0.0001	0.1	456
SLD-Z	0.000	0.000	0.276	0.0000	0.0000	0.0	0
Elast-X	-	2.922	0.000	-	-	-	-
Elast-Y	-	2.922	0.000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0.000	1.133	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 21							
SLU-X	0.030	2.662	0.000	0.1129	0.0000	0.0	0
SLU-Y	0.030	2.662	0.000	-20.8416	-0.0005	0.1	434
SLU-Z	0.000	0.000	1.133	0.0000	0.0000	0.0	0
SLD-X	0.030	1.384	0.000	0.1129	0.0000	0.0	0
SLD-Y	0.030	1.384	0.000	-20.8416	-0.0005	0.1	434
SLD-Z	0.000	0.000	0.276	0.0000	0.0000	0.0	0
Elast-X	-	3.366	0.000	-	-	-	-
Elast-Y	-	3.366	0.000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0.000	1.133	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 22							
SLU-X	0.019	2.676	0.000	-0.1705	0.0000	0.0	0
SLU-Y	0.019	2.676	0.000	-19.8211	-0.0002	0.1	393
SLU-Z	0.000	0.000	1.133	0.0000	0.0000	0.0	0
SLD-X	0.019	1.283	0.000	-0.1705	0.0000	0.0	0
SLD-Y	0.019	1.283	0.000	-19.8211	-0.0002	0.1	393
SLD-Z	0.000	0.000	0.276	0.0000	0.0000	0.0	0
Elast-X	-	3.116	0.000	-	-	-	-
Elast-Y	-	3.116	0.000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0.000	1.133	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 23							
SLU-X	0.058	2.625	0.000	-0.8318	-0.0001	0.0	1
SLU-Y	0.058	2.625	0.000	19.7996	0.0017	0.1	392
SLU-Z	0.000	0.000	1.133	0.0000	0.0000	0.0	0
SLD-X	0.058	1.638	0.000	-0.8318	-0.0001	0.0	1
SLD-Y	0.058	1.638	0.000	19.7996	0.0017	0.1	392
SLD-Z	0.000	0.000	0.276	0.0000	0.0000	0.0	0
Elast-X	-	3.995	0.000	-	-	-	-
Elast-Y	-	3.995	0.000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0.000	1.133	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 24							
SLU-X	0.010	2.687	0.000	0.0533	0.0000	0.0	0
SLU-Y	0.010	2.687	0.000	15.9787	0.0000	0.0	255
SLU-Z	0.000	0.000	1.133	0.0000	0.0000	0.0	0
SLD-X	0.010	1.207	0.000	0.0533	0.0000	0.0	0
SLD-Y	0.010	1.207	0.000	15.9787	0.0000	0.0	255
SLD-Z	0.000	0.000	0.276	0.0000	0.0000	0.0	0
Elast-X	-	2.928	0.000	-	-	-	-
Elast-Y	-	2.928	0.000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0.000	1.133	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 25							
SLU-X	0.035	2.655	0.000	3.2620	0.0001	0.0	11
SLU-Y	0.035	2.655	0.000	-14.7081	-0.0005	0.0	216
SLU-Z	0.000	0.000	1.133	0.0000	0.0000	0.0	0
SLD-X	0.035	1.431	0.000	3.2620	0.0001	0.0	11
SLD-Y	0.035	1.431	0.000	-14.7081	-0.0005	0.0	216
SLD-Z	0.000	0.000	0.276	0.0000	0.0000	0.0	0
Elast-X	-	3.482	0.000	-	-	-	-
Elast-Y	-	3.482	0.000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0.000	1.133	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 26							
SLU-X	0.021	2.673	0.000	-14.4335	-0.0002	0.0	208
SLU-Y	0.021	2.673	0.000	0.0710	0.0000	0.0	0

Spettro	Periodo	As.O	As.V	C.Part	C.Mod	P.M.M	M.Ec
	[s]	[m/s ²]	[m/s ²]			[%]	[N·s ² /m]
SLU-Z	0.000	0.000	1.133	0.0000	0.0000	0.0	0
SLD-X	0.021	1.307	0.000	-14.4335	-0.0002	0.0	208
SLD-Y	0.021	1.307	0.000	0.0710	0.0000	0.0	0
SLD-Z	0.000	0.000	0.276	0.0000	0.0000	0.0	0
Elast-X	-	3.176	0.000	-	-	-	-
Elast-Y	-	3.176	0.000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0.000	1.133	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 27							
SLU-X	0.161	2.491	0.000	-1.1808	-0.0008	0.0	1
SLU-Y	0.161	2.491	0.000	-14.2144	-0.0093	0.0	202
SLU-Z	0.000	0.000	1.133	0.0000	0.0000	0.0	0
SLD-X	0.161	2.572	0.000	-1.1808	-0.0008	0.0	1
SLD-Y	0.161	2.572	0.000	-14.2144	-0.0093	0.0	202
SLD-Z	0.000	0.000	0.276	0.0000	0.0000	0.0	0
Elast-X	-	6.306	0.000	-	-	-	-
Elast-Y	-	6.306	0.000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0.000	1.133	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 28							
SLU-X	0.018	2.677	0.000	10.7892	0.0001	0.0	116
SLU-Y	0.018	2.677	0.000	-0.3374	0.0000	0.0	0
SLU-Z	0.000	0.000	1.133	0.0000	0.0000	0.0	0
SLD-X	0.018	1.281	0.000	10.7892	0.0001	0.0	116
SLD-Y	0.018	1.281	0.000	-0.3374	0.0000	0.0	0
SLD-Z	0.000	0.000	0.276	0.0000	0.0000	0.0	0
Elast-X	-	3.110	0.000	-	-	-	-
Elast-Y	-	3.110	0.000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0.000	1.133	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 29							
SLU-X	0.048	2.638	0.000	-8.4926	-0.0005	0.0	72
SLU-Y	0.048	2.638	0.000	-10.6730	-0.0006	0.0	114
SLU-Z	0.000	0.000	1.133	0.0000	0.0000	0.0	0
SLD-X	0.048	1.553	0.000	-8.4926	-0.0005	0.0	72
SLD-Y	0.048	1.553	0.000	-10.6730	-0.0006	0.0	114
SLD-Z	0.000	0.000	0.276	0.0000	0.0000	0.0	0
Elast-X	-	3.783	0.000	-	-	-	-
Elast-Y	-	3.783	0.000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0.000	1.133	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 30							
SLU-X	0.021	2.674	0.000	0.0092	0.0000	0.0	0
SLU-Y	0.021	2.674	0.000	9.2967	0.0001	0.0	86
SLU-Z	0.000	0.000	1.133	0.0000	0.0000	0.0	0
SLD-X	0.021	1.302	0.000	0.0092	0.0000	0.0	0
SLD-Y	0.021	1.302	0.000	9.2967	0.0001	0.0	86
SLD-Z	0.000	0.000	0.276	0.0000	0.0000	0.0	0
Elast-X	-	3.163	0.000	-	-	-	-
Elast-Y	-	3.163	0.000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0.000	1.133	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 31							
SLU-X	0.029	2.663	0.000	0.0896	0.0000	0.0	0
SLU-Y	0.029	2.663	0.000	9.0316	0.0002	0.0	82
SLU-Z	0.000	0.000	1.133	0.0000	0.0000	0.0	0
SLD-X	0.029	1.380	0.000	0.0896	0.0000	0.0	0
SLD-Y	0.029	1.380	0.000	9.0316	0.0002	0.0	82
SLD-Z	0.000	0.000	0.276	0.0000	0.0000	0.0	0
Elast-X	-	3.356	0.000	-	-	-	-
Elast-Y	-	3.356	0.000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0.000	1.133	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 32							
SLU-X	0.015	2.681	0.000	0.0403	0.0000	0.0	0
SLU-Y	0.015	2.681	0.000	8.9733	0.0001	0.0	81
SLU-Z	0.000	0.000	1.133	0.0000	0.0000	0.0	0
SLD-X	0.015	1.250	0.000	0.0403	0.0000	0.0	0
SLD-Y	0.015	1.250	0.000	8.9733	0.0001	0.0	81
SLD-Z	0.000	0.000	0.276	0.0000	0.0000	0.0	0
Elast-X	-	3.033	0.000	-	-	-	-
Elast-Y	-	3.033	0.000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0.000	1.133	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 33							
SLU-X	0.022	2.672	0.000	7.7910	0.0001	0.0	61
SLU-Y	0.022	2.672	0.000	-0.5286	0.0000	0.0	0
SLU-Z	0.000	0.000	1.133	0.0000	0.0000	0.0	0
SLD-X	0.022	1.313	0.000	7.7910	0.0001	0.0	61
SLD-Y	0.022	1.313	0.000	-0.5286	0.0000	0.0	0
SLD-Z	0.000	0.000	0.276	0.0000	0.0000	0.0	0
Elast-X	-	3.191	0.000	-	-	-	-
Elast-Y	-	3.191	0.000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0.000	1.133	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 34							
SLU-X	0.018	2.677	0.000	-0.2499	0.0000	0.0	0
SLU-Y	0.018	2.677	0.000	-6.6370	-0.0001	0.0	44
SLU-Z	0.000	0.000	1.133	0.0000	0.0000	0.0	0
SLD-X	0.018	1.278	0.000	-0.2499	0.0000	0.0	0
SLD-Y	0.018	1.278	0.000	-6.6370	-0.0001	0.0	44

Spettro	Periodo	As.O	As.V	C.Part	C.Mod	P.M.M	M.Ec
	[s]	[m/s ²]	[m/s ²]			[%]	[N·s ² /m]
SLD-Z	0.000	0.000	0.276	0.0000	0.0000	0.0	0
Elast-X	-	3.102	0.000	-	-	-	-
Elast-Y	-	3.102	0.000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0.000	1.133	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 35							
SLU-X	0.041	2.648	0.000	6.3674	0.0003	0.0	41
SLU-Y	0.041	2.648	0.000	-4.5166	-0.0002	0.0	20
SLU-Z	0.000	0.000	1.133	0.0000	0.0000	0.0	0
SLD-X	0.041	1.484	0.000	6.3674	0.0003	0.0	41
SLD-Y	0.041	1.484	0.000	-4.5166	-0.0002	0.0	20
SLD-Z	0.000	0.000	0.276	0.0000	0.0000	0.0	0
Elast-X	-	3.613	0.000	-	-	-	-
Elast-Y	-	3.613	0.000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0.000	1.133	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 36							
SLU-X	0.028	2.664	0.000	5.5080	0.0001	0.0	30
SLU-Y	0.028	2.664	0.000	-0.1682	0.0000	0.0	0
SLU-Z	0.000	0.000	1.133	0.0000	0.0000	0.0	0
SLD-X	0.028	1.371	0.000	5.5080	0.0001	0.0	30
SLD-Y	0.028	1.371	0.000	-0.1682	0.0000	0.0	0
SLD-Z	0.000	0.000	0.276	0.0000	0.0000	0.0	0
Elast-X	-	3.333	0.000	-	-	-	-
Elast-Y	-	3.333	0.000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0.000	1.133	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 37							
SLU-X	0.061	2.621	0.000	-3.8089	-0.0004	0.0	15
SLU-Y	0.061	2.621	0.000	5.2107	0.0005	0.0	27
SLU-Z	0.000	0.000	1.133	0.0000	0.0000	0.0	0
SLD-X	0.061	1.670	0.000	-3.8089	-0.0004	0.0	15
SLD-Y	0.061	1.670	0.000	5.2107	0.0005	0.0	27
SLD-Z	0.000	0.000	0.276	0.0000	0.0000	0.0	0
Elast-X	-	4.074	0.000	-	-	-	-
Elast-Y	-	4.074	0.000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0.000	1.133	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 38							
SLU-X	0.019	2.675	0.000	-0.8923	0.0000	0.0	1
SLU-Y	0.019	2.675	0.000	5.0148	0.0000	0.0	25
SLU-Z	0.000	0.000	1.133	0.0000	0.0000	0.0	0
SLD-X	0.019	1.292	0.000	-0.8923	0.0000	0.0	1
SLD-Y	0.019	1.292	0.000	5.0148	0.0000	0.0	25
SLD-Z	0.000	0.000	0.276	0.0000	0.0000	0.0	0
Elast-X	-	3.138	0.000	-	-	-	-
Elast-Y	-	3.138	0.000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0.000	1.133	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 39							
SLU-X	0.027	2.665	0.000	0.0373	0.0000	0.0	0
SLU-Y	0.027	2.665	0.000	-4.8254	-0.0001	0.0	23
SLU-Z	0.000	0.000	1.133	0.0000	0.0000	0.0	0
SLD-X	0.027	1.360	0.000	0.0373	0.0000	0.0	0
SLD-Y	0.027	1.360	0.000	-4.8254	-0.0001	0.0	23
SLD-Z	0.000	0.000	0.276	0.0000	0.0000	0.0	0
Elast-X	-	3.305	0.000	-	-	-	-
Elast-Y	-	3.305	0.000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0.000	1.133	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 40							
SLU-X	0.020	2.675	0.000	-4.5103	0.0000	0.0	20
SLU-Y	0.020	2.675	0.000	-2.5662	0.0000	0.0	7
SLU-Z	0.000	0.000	1.133	0.0000	0.0000	0.0	0
SLD-X	0.020	1.294	0.000	-4.5103	0.0000	0.0	20
SLD-Y	0.020	1.294	0.000	-2.5662	0.0000	0.0	7
SLD-Z	0.000	0.000	0.276	0.0000	0.0000	0.0	0
Elast-X	-	3.143	0.000	-	-	-	-
Elast-Y	-	3.143	0.000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0.000	1.133	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 41							
SLU-X	0.017	2.678	0.000	0.0199	0.0000	0.0	0
SLU-Y	0.017	2.678	0.000	4.3336	0.0000	0.0	19
SLU-Z	0.000	0.000	1.133	0.0000	0.0000	0.0	0
SLD-X	0.017	1.271	0.000	0.0199	0.0000	0.0	0
SLD-Y	0.017	1.271	0.000	4.3336	0.0000	0.0	19
SLD-Z	0.000	0.000	0.276	0.0000	0.0000	0.0	0
Elast-X	-	3.086	0.000	-	-	-	-
Elast-Y	-	3.086	0.000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0.000	1.133	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 42							
SLU-X	0.020	2.675	0.000	-4.2883	0.0000	0.0	18
SLU-Y	0.020	2.675	0.000	2.8385	0.0000	0.0	8
SLU-Z	0.000	0.000	1.133	0.0000	0.0000	0.0	0
SLD-X	0.020	1.295	0.000	-4.2883	0.0000	0.0	18
SLD-Y	0.020	1.295	0.000	2.8385	0.0000	0.0	8
SLD-Z	0.000	0.000	0.276	0.0000	0.0000	0.0	0
Elast-X	-	3.144	0.000	-	-	-	-
Elast-Y	-	3.144	0.000	-	-	-	-

Spettro	Periodo	As.O	As.V	C.Part	C.Mod	P.M.M	M.Ec
	[s]	[m/s ²]	[m/s ²]			[%]	[N·s ² /m]
Elast-Z	-	0.000	1.133	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 43							
SLU-X	0.013	2.684	0.000	0.4769	0.0000	0.0	0
SLU-Y	0.013	2.684	0.000	3.8819	0.0000	0.0	15
SLU-Z	0.000	0.000	1.133	0.0000	0.0000	0.0	0
SLD-X	0.013	1.232	0.000	0.4769	0.0000	0.0	0
SLD-Y	0.013	1.232	0.000	3.8819	0.0000	0.0	15
SLD-Z	0.000	0.000	0.276	0.0000	0.0000	0.0	0
Elast-X	-	2.989	0.000	-	-	-	-
Elast-Y	-	2.989	0.000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0.000	1.133	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 44							
SLU-X	0.024	2.669	0.000	-3.7956	-0.0001	0.0	14
SLU-Y	0.024	2.669	0.000	-0.4346	0.0000	0.0	0
SLU-Z	0.000	0.000	1.133	0.0000	0.0000	0.0	0
SLD-X	0.024	1.334	0.000	-3.7956	-0.0001	0.0	14
SLD-Y	0.024	1.334	0.000	-0.4346	0.0000	0.0	0
SLD-Z	0.000	0.000	0.276	0.0000	0.0000	0.0	0
Elast-X	-	3.241	0.000	-	-	-	-
Elast-Y	-	3.241	0.000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0.000	1.133	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 45							
SLU-X	0.012	2.684	0.000	0.1777	0.0000	0.0	0
SLU-Y	0.012	2.684	0.000	3.7876	0.0000	0.0	14
SLU-Z	0.000	0.000	1.133	0.0000	0.0000	0.0	0
SLD-X	0.012	1.229	0.000	0.1777	0.0000	0.0	0
SLD-Y	0.012	1.229	0.000	3.7876	0.0000	0.0	14
SLD-Z	0.000	0.000	0.276	0.0000	0.0000	0.0	0
Elast-X	-	2.981	0.000	-	-	-	-
Elast-Y	-	2.981	0.000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0.000	1.133	-	-	-	-

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

																Livelli o piani	
N	Descrizione	Z	Altezza	QuotaEI	Rigid o	Riduz - Tamp	Massa del piano			CoordG.S		CoordG.SLU		CoordG.SLD		CrdRgd.SLU	
							S	SLU	SLD	X	Y	X	Y	X	Y	X	Y
		[m]	[m]	[m]			[N·s ² /m]	[N·s ² /m]	[N·s ² /m]	[m]	[m]	[m]	[m]	[m]	[m]	[m]	[m]
01	Piano Terra	-1.00	5.50	4.50	NO	NO	156,426	122,350	122,350	4.55	7.30	4.55	7.30	4.55	7.30	4.48	7.59
02	Piano Fondo Vasca	-5.40	4.40	-1.00	NO	NO	383,281	367,714	367,714	4.55	7.50	4.55	7.53	4.55	7.53	4.25	8.34
03	Fondazione	-5.40		-5.40	NO	NO	151,206	142,624	142,624	4.55	8.57	4.55	8.58	4.55	8.58	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 rigidità, valutate per SLU.

TRAVI IN ELEVAZIONE

													Travi in elevazione	
N	LLI	Sezione	Vincoli Interni	Stz	Note	Mt	AA	Nodo	Lun.	Quota LLI	Clc	Pr/		

		NS	Ti po	Label	Rot	Iniz.	Fin.			r	/C S	Ini z.	Fi n.	Tot.	Iniz.	Fin.	Fnd	Sc
	[m]				[°ssdc]									[m]	[m]	[m]		
Piano Terra				Travata: Trave1-1a-2														
Trave 1-1a	4.37	001	!	40x80	0.00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 15	00 37	4.58	4.21	5.58	NO	-
Trave 1a-2	4.37	001	!	40x80	0.00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 37	00 07	4.58	5.58	4.21	NO	-
Piano Terra				Travata: Trave3-2a-4														
Trave 3-2a	4.37	001	!	40x80	0.00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 14	00 36	4.58	4.21	5.58	NO	-
Trave 2a-4	4.37	001	!	40x80	0.00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 36	00 08	4.58	5.58	4.21	NO	-
Piano Terra				Travata: Trave5-3a-6														
Trave 5-3a	4.37	001	!	40x80	0.00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 13	00 35	4.58	4.21	5.58	NO	-
Trave 3a-6	4.37	001	!	40x80	0.00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 35	00 09	4.58	5.58	4.21	NO	-
Piano Terra				Travata: Trave7-4a-8														
Trave 7-4a	4.37	001	!	40x80	0.00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 12	00 34	4.58	4.21	5.58	NO	-
Trave 4a-8	4.37	001	!	40x80	0.00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 34	00 10	4.58	5.58	4.21	NO	-
Piano Terra				Travata: Trave9-5a-10														
Trave 9-5a	4.37	001	!	40x80	0.00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 11	00 33	4.58	4.21	5.58	NO	-
Trave 5a-10	4.37	001	!	40x80	0.00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 33	00 30	4.58	5.58	4.21	NO	-
Piano Terra				Travata: Trave1-3-5-7-9														
Trave 1-3	3.15	001	!	40x80	0.00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 15	00 14	3.55	4.10	4.10	NO	-
Trave 3-5	3.15	001	!	40x80	0.00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 14	00 13	3.55	4.10	4.10	NO	-
Trave 5-7	3.15	001	!	40x80	0.00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 13	00 12	3.55	4.10	4.10	NO	-
Trave 7-9	3.15	001	!	40x80	0.00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 12	00 11	3.55	4.10	4.10	NO	-
Piano Terra				Travata: Trave2-4-6-8-10														
Trave 2-4	3.15	001	!	40x80	0.00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 07	00 08	3.55	4.10	4.10	NO	-
Trave 4-6	3.15	001	!	40x80	0.00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 08	00 09	3.55	4.10	4.10	NO	-
Trave 6-8	3.15	001	!	40x80	0.00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 09	00 10	3.55	4.10	4.10	NO	-
Trave 8-10	3.15	001	!	40x80	0.00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 10	00 30	3.55	4.10	4.10	NO	-
Piano Terra				Travata: Trave1a-2a-3a-4a-5a														
Trave 1a-2a	3.55	002	3	VR60x10/25	0.00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 37	00 36	3.55	5.82	5.82	NO	-
Trave 2a-3a	3.55	002	3	VR60x10/25	0.00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 36	00 35	3.55	5.82	5.82	NO	-
Trave 3a-4a	3.55	002	3	VR60x10/25	0.00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 35	00 34	3.55	5.82	5.82	NO	-
Trave 4a-5a	3.55	002	3	VR60x10/25	0.00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 34	00 33	3.55	5.82	5.82	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.
Cic Fnd	Indica se l'elemento strutturale è incluso nel calcolo della "struttura di fondazione" secondo quanto previsto nel § 7.2.5 del DM. 14/01/2008 ("elementi progettati per rimanere in campo elastico"). [Si]=elemento progettato in accordo alle prescrizioni del § 7.2.5; [No]=elemento non progettato secondo le prescrizioni del § 7.2.5..
Pr/Sc	Indica se l'elemento strutturale è considerato "secondario" ai fini del calcolo delle azioni sismiche, come previsto nel § 7.2.3 del DM. 14/01/2008. [1]=secondario; [-] = No.

PILASTRI E PILASTRI-PARETE

Pilastri e pilastri-parete

N	L	LLI	NS	Ti po	Sezione	Rot	Vincoli Interni		Pr t	Mtr	AA /C S	Nodo		Lun. Tot.	Quota LLI		Clc Fnd	Pr/ Sc
					Label		Inf.	Sup.				Inf.	Sup.		Inf.	Sup.		
		[m]				[°ssdc]								[m]	[m]	[m]		
1 (a)	01	1.50	003	!	40x40	0.00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-	001	PC A	0054	0045	1.50	-1.00	0.50	NO	-
1 (b)	01	3.20	003	!	40x40	0.00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-	001	PC A	0045	0015	4.00	0.50	3.70	NO	-
2 (a)	01	1.50	003	!	40x40	0.00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-	001	PC A	0043	0044	1.50	-1.00	0.50	NO	-
2 (b)	01	3.20	003	!	40x40	0.00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-	001	PC A	0044	0007	4.00	0.50	3.70	NO	-
3 (a)	01	1.50	003	!	40x40	0.00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-	001	PC A	0046	0047	1.50	-1.00	0.50	NO	-
3 (b)	01	3.20	003	!	40x40	0.00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-	001	PC A	0047	0014	4.00	0.50	3.70	NO	-
4 (a)	01	1.50	003	!	40x40	0.00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-	001	PC A	0039	0055	1.50	-1.00	0.50	NO	-
4 (b)	01	3.20	003	!	40x40	0.00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-	001	PC A	0055	0008	4.00	0.50	3.70	NO	-
5 (a)	01	1.50	003	!	40x40	0.00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-	001	PC A	0042	0049	1.50	-1.00	0.50	NO	-
5 (b)	01	3.20	003	!	40x40	0.00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-	001	PC A	0049	0013	4.00	0.50	3.70	NO	-
6 (a)	01	1.50	003	!	40x40	0.00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-	001	PC A	0053	0056	1.50	-1.00	0.50	NO	-
6 (b)	01	3.20	003	!	40x40	0.00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-	001	PC A	0056	0009	4.00	0.50	3.70	NO	-
7 (a)	01	1.50	003	!	40x40	0.00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-	001	PC A	0041	0048	1.50	-1.00	0.50	NO	-
7 (b)	01	3.20	003	!	40x40	0.00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-	001	PC A	0048	0012	4.00	0.50	3.70	NO	-
8 (a)	01	1.50	003	!	40x40	0.00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-	001	PC A	0052	0057	1.50	-1.00	0.50	NO	-
8 (b)	01	3.20	003	!	40x40	0.00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-	001	PC A	0057	0010	4.00	0.50	3.70	NO	-
9 (a)	01	1.50	003	!	40x40	0.00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-	001	PC A	0040	0050	1.50	-1.00	0.50	NO	-
9 (b)	01	3.20	003	!	40x40	0.00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-	001	PC A	0050	0011	4.00	0.50	3.70	NO	-
10 (a)	01	1.50	003	!	40x40	0.00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-	001	PC A	0038	0051	1.50	-1.00	0.50	NO	-
10 (b)	01	3.20	003	!	40x40	0.00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-	001	PC A	0051	0030	4.00	0.50	3.70	NO	-

LEGENDA
Pilastr
i e pilastr
i-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'Inflessione.
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 pilastrato, 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.
Prt	Nel caso di effettuazione dei calcoli secondo l'Ordinanza 3274/03 e s.m.i., indica se il pilastrato è classificabile come "Parete": [S] = Pilastrato-Parete - [N] = Pilastrato.
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 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 pilastrato libero d'inflettersi (Lunghezza Libera d'Inflessione), valutata rispetto al livello (piano) di appartenenza.
Clc Fnd	Indica se l'elemento strutturale è incluso nel calcolo della "struttura di fondazione" secondo quanto previsto nel § 7.2.5 del DM. 14/01/2008 ("elementi progettati per rimanere in campo elastico"). [Si]=elemento progettato in accordo alle prescrizioni del § 7.2.5; [No]=elemento non progettato secondo le prescrizioni del § 7.2.5.
Pr/Sc	Indica se l'elemento strutturale è considerato "secondario" ai fini del calcolo delle azioni sismiche, come previsto nel § 7.2.3 del DM. 14/01/2008. [1]=secondario; [-] = No.

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: Trave1-1a-2						Trave: Trave 1-1a			Peso proprio			-8,000	
L	CR001	001	-	G	0.09	0	0	-5,201	0	-	-	0.27	0	0	-5,201	0
L	CR002	002	-	G	0.09	0	0	-2,143	0	-	-	0.27	0	0	-2,143	0
L	CR003	003	-	G	0.09	0	0	-3,152	0	-	-	0.27	0	0	-3,152	0
L	CR004	004	-	G	0.09	0	0	-946	0	-	-	0.27	0	0	-946	0

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	CR001	001	-	G	0.09	0	0	-5,198	0	-	-	0.27	0	0	-5,198	0
L	CR002	002	-	G	0.09	0	0	-2,142	0	-	-	0.27	0	0	-2,142	0
L	CR003	003	-	G	0.09	0	0	-3,150	0	-	-	0.27	0	0	-3,150	0
L	CR004	004	-	G	0.09	0	0	-945	0	-	-	0.27	0	0	-945	0
L	CR002	002	-	G	0.09	0	0	-272	0	-	-	0.27	0	0	-272	0
L	CR003	003	-	G	0.09	0	0	-400	0	-	-	0.27	0	0	-400	0
L	CR004	004	-	G	0.09	0	0	-120	0	-	-	0.27	0	0	-120	0
Piano Terra			Travata: Trave7-4a-8						Trave: Trave 4a-8			Peso proprio			-8,000	
L	CR001	001	-	G	0.27	0	0	-5,201	0	-	-	0.09	0	0	-5,201	0
L	CR002	002	-	G	0.27	0	0	-2,143	0	-	-	0.09	0	0	-2,143	0
L	CR003	003	-	G	0.27	0	0	-3,152	0	-	-	0.09	0	0	-3,152	0
L	CR004	004	-	G	0.27	0	0	-946	0	-	-	0.09	0	0	-946	0
L	CR002	002	-	G	0.27	0	0	-272	0	-	-	0.09	0	0	-272	0
L	CR003	003	-	G	0.27	0	0	-400	0	-	-	0.09	0	0	-400	0
L	CR004	004	-	G	0.27	0	0	-120	0	-	-	0.09	0	0	-120	0
L	CR001	001	-	G	0.27	0	0	-5,198	0	-	-	0.09	0	0	-5,198	0
L	CR002	002	-	G	0.27	0	0	-2,142	0	-	-	0.09	0	0	-2,142	0
L	CR003	003	-	G	0.27	0	0	-3,150	0	-	-	0.09	0	0	-3,150	0
L	CR004	004	-	G	0.27	0	0	-945	0	-	-	0.09	0	0	-945	0
L	CR002	002	-	G	0.27	0	0	-272	0	-	-	0.09	0	0	-272	0
L	CR003	003	-	G	0.27	0	0	-400	0	-	-	0.09	0	0	-400	0
L	CR004	004	-	G	0.27	0	0	-120	0	-	-	0.09	0	0	-120	0
Piano Terra			Travata: Trave9-5a-10						Trave: Trave 9-5a			Peso proprio			-8,000	
L	CR001	001	-	G	0.09	0	0	-5,198	0	-	-	0.27	0	0	-5,198	0
L	CR002	002	-	G	0.09	0	0	-2,142	0	-	-	0.27	0	0	-2,142	0
L	CR003	003	-	G	0.09	0	0	-3,150	0	-	-	0.27	0	0	-3,150	0
L	CR004	004	-	G	0.09	0	0	-945	0	-	-	0.27	0	0	-945	0
L	CR002	002	-	G	0.09	0	0	-272	0	-	-	0.27	0	0	-272	0
L	CR003	003	-	G	0.09	0	0	-400	0	-	-	0.27	0	0	-400	0
L	CR004	004	-	G	0.09	0	0	-120	0	-	-	0.27	0	0	-120	0
Piano Terra			Travata: Trave9-5a-10						Trave: Trave 5a-10			Peso proprio			-8,000	
L	CR001	001	-	G	0.27	0	0	-5,198	0	-	-	0.09	0	0	-5,198	0
L	CR002	002	-	G	0.27	0	0	-2,142	0	-	-	0.09	0	0	-2,142	0
L	CR003	003	-	G	0.27	0	0	-3,150	0	-	-	0.09	0	0	-3,150	0
L	CR004	004	-	G	0.27	0	0	-945	0	-	-	0.09	0	0	-945	0
L	CR002	002	-	G	0.27	0	0	-272	0	-	-	0.09	0	0	-272	0
L	CR003	003	-	G	0.27	0	0	-400	0	-	-	0.09	0	0	-400	0
L	CR004	004	-	G	0.27	0	0	-120	0	-	-	0.09	0	0	-120	0
Piano Terra			Travata: Trave1-3-5-7-9						Trave: Trave 1-3			Peso proprio			-8,000	
L	CR002	002	-	G	0.00	0	0	-272	0	-	-	0.00	0	0	-272	0
L	CR003	003	-	G	0.00	0	0	-400	0	-	-	0.00	0	0	-400	0
L	CR004	004	-	G	0.00	0	0	-120	0	-	-	0.00	0	0	-120	0
Piano Terra			Travata: Trave1-3-5-7-9						Trave: Trave 3-5			Peso proprio			-8,000	
L	CR002	002	-	G	0.00	0	0	-272	0	-	-	0.00	0	0	-272	0
L	CR003	003	-	G	0.00	0	0	-400	0	-	-	0.00	0	0	-400	0
L	CR004	004	-	G	0.00	0	0	-120	0	-	-	0.00	0	0	-120	0
Piano Terra			Travata: Trave1-3-5-7-9						Trave: Trave 5-7			Peso proprio			-8,000	
L	CR002	002	-	G	0.00	0	0	-272	0	-	-	0.00	0	0	-272	0
L	CR003	003	-	G	0.00	0	0	-400	0	-	-	0.00	0	0	-400	0
L	CR004	004	-	G	0.00	0	0	-120	0	-	-	0.00	0	0	-120	0
Piano Terra			Travata: Trave1-3-5-7-9						Trave: Trave 7-9			Peso proprio			-8,000	
L	CR002	002	-	G	0.00	0	0	-272	0	-	-	0.00	0	0	-272	0
L	CR003	003	-	G	0.00	0	0	-400	0	-	-	0.00	0	0	-400	0
L	CR004	004	-	G	0.00	0	0	-120	0	-	-	0.00	0	0	-120	0
Piano Terra			Travata: Trave2-4-6-8-10						Trave: Trave 2-4			Peso proprio			-8,000	
L	CR002	002	-	G	0.00	0	0	-272	0	-	-	0.00	0	0	-272	0
L	CR003	003	-	G	0.00	0	0	-400	0	-	-	0.00	0	0	-400	0
L	CR004	004	-	G	0.00	0	0	-120	0	-	-	0.00	0	0	-120	0
Piano Terra			Travata: Trave2-4-6-8-10						Trave: Trave 4-6			Peso proprio			-8,000	
L	CR002	002	-	G	0.00	0	0	-272	0	-	-	0.00	0	0	-272	0
L	CR003	003	-	G	0.00	0	0	-400	0	-	-	0.00	0	0	-400	0
L	CR004	004	-	G	0.00	0	0	-120	0	-	-	0.00	0	0	-120	0
Piano Terra			Travata: Trave2-4-6-8-10						Trave: Trave 6-8			Peso proprio			-8,000	
L	CR002	002	-	G	0.00	0	0	-272	0	-	-	0.00	0	0	-272	0
L	CR003	003	-	G	0.00	0	0	-400	0	-	-	0.00	0	0	-400	0
L	CR004	004	-	G	0.00	0	0	-120	0	-	-	0.00	0	0	-120	0
Piano Terra			Travata: Trave2-4-6-8-10						Trave: Trave 8-10			Peso proprio			-8,000	
L	CR002	002	-	G	0.00	0	0	-272	0	-	-	0.00	0	0	-272	0
L	CR003	003	-	G	0.00	0	0	-400	0	-	-	0.00	0	0	-400	0
L	CR004	004	-	G	0.00	0	0	-120	0	-	-	0.00	0	0	-120	0
Piano Terra			Travata: Trave1a-2a-3a-4a-5a						Trave: Trave 1a-2a			Peso proprio			-4,474	
L	CR002	002	-	G	0.20	0	0	-516	0	-	-	0.20	0	0	-516	0
L	CR003	003	-	G	0.20	0	0	-758	0	-	-	0.20	0	0	-758	0
L	CR004	004	-	G	0.20	0	0	-227	0	-	-	0.20	0	0	-227	0
L	CR002	002	-	G	0.20	0	0	-516	0	-	-	0.20	0	0	-516	0
L	CR003	003	-	G	0.20	0	0	-758	0	-	-	0.20	0	0	-758	0
L	CR004	004	-	G	0.20	0	0	-227	0	-	-	0.20	0	0	-227	0
Piano Terra			Travata: Trave1a-2a-3a-4a-5a						Trave: Trave 2a-3a			Peso proprio			-4,474	
L	CR002	002	-	G	0.20	0	0	-516	0	-	-	0.20	0	0	-516	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	CR003	003	-	G	0.20	0	0	-758	0	-	-	0.20	0	0	-758	0
L	CR004	004	-	G	0.20	0	0	-227	0	-	-	0.20	0	0	-227	0
L	CR002	002	-	G	0.20	0	0	-516	0	-	-	0.20	0	0	-516	0
L	CR003	003	-	G	0.20	0	0	-758	0	-	-	0.20	0	0	-758	0
L	CR004	004	-	G	0.20	0	0	-227	0	-	-	0.20	0	0	-227	0
Piano Terra			Travata: Trave1a-2a-3a-4a-5a						Trave: Trave 3a-4a			Peso proprio			-4,474	
L	CR002	002	-	G	0.20	0	0	-516	0	-	-	0.20	0	0	-516	0
L	CR003	003	-	G	0.20	0	0	-758	0	-	-	0.20	0	0	-758	0
L	CR004	004	-	G	0.20	0	0	-227	0	-	-	0.20	0	0	-227	0
L	CR002	002	-	G	0.20	0	0	-516	0	-	-	0.20	0	0	-516	0
L	CR003	003	-	G	0.20	0	0	-758	0	-	-	0.20	0	0	-758	0
L	CR004	004	-	G	0.20	0	0	-227	0	-	-	0.20	0	0	-227	0
Piano Terra			Travata: Trave1a-2a-3a-4a-5a						Trave: Trave 4a-5a			Peso proprio			-4,474	
L	CR002	002	-	G	0.20	0	0	-516	0	-	-	0.20	0	0	-516	0
L	CR003	003	-	G	0.20	0	0	-758	0	-	-	0.20	0	0	-758	0
L	CR004	004	-	G	0.20	0	0	-227	0	-	-	0.20	0	0	-227	0
L	CR002	002	-	G	0.20	0	0	-516	0	-	-	0.20	0	0	-516	0
L	CR003	003	-	G	0.20	0	0	-758	0	-	-	0.20	0	0	-758	0
L	CR004	004	-	G	0.20	0	0	-227	0	-	-	0.20	0	0	-227	0

LEGENDA Carichi sulle travi

T.Carico	Descrizione del tipo di carico.
Carico	Descrizione del carico: CR001= SOLAIO: LatCem Cop. acc. H25 CR002= SOLAIO: LatCem Cop. acc. H25 (sovraccarico permanente) CR003= SOLAIO: LatCem Cop. acc. H25 (sovraccarico accidentale) CR004= SOLAIO: LatCem Cop. acc. H25 (carico neve)
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 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 1 (a)							Peso proprio			-4,000		
C	CR001	001	-	G	1.50	0	0	-823	0	0	0	-	-	-	-	-
Piano Terra				Pilastro 1 (b)							Peso proprio			-4,000		
C	CR001	001	-	G	3.20	0	0	-3,200	0	0	0	-	-	-	-	-
Piano Terra				Pilastro 2 (a)							Peso proprio			-4,000		
C	CR001	001	-	G	1.50	0	0	-825	0	0	0	-	-	-	-	-
Piano Terra				Pilastro 2 (b)							Peso proprio			-4,000		
C	CR001	001	-	G	3.20	0	0	-3,200	0	0	0	-	-	-	-	-
Piano Terra				Pilastro 3 (a)							Peso proprio			-4,000		
C	CR001	001	-	G	1.50	0	0	-200	0	0	0	-	-	-	-	-
Piano Terra				Pilastro 3 (b)							Peso proprio			-4,000		
C	CR001	001	-	G	3.20	0	0	-3,200	0	0	0	-	-	-	-	-
Piano Terra				Pilastro 4 (a)							Peso proprio			-4,000		
C	CR001	001	-	G	1.50	0	0	-200	0	0	0	-	-	-	-	-
Piano Terra				Pilastro 4 (b)							Peso proprio			-4,000		
C	CR001	001	-	G	3.20	0	0	-3,200	0	0	0	-	-	-	-	-
Piano Terra				Pilastro 5 (a)							Peso proprio			-4,000		
C	CR001	001	-	G	1.50	0	0	-200	0	0	0	-	-	-	-	-
Piano Terra				Pilastro 5 (b)							Peso proprio			-4,000		
C	CR001	001	-	G	3.20	0	0	-3,200	0	0	0	-	-	-	-	-
Piano Terra				Pilastro 6 (a)							Peso proprio			-4,000		
C	CR001	001	-	G	1.50	0	0	-200	0	0	0	-	-	-	-	-
Piano Terra				Pilastro 6 (b)							Peso proprio			-4,000		
C	CR001	001	-	G	3.20	0	0	-3,200	0	0	0	-	-	-	-	-
Piano Terra				Pilastro 7 (a)							Peso proprio			-4,000		
C	CR001	001	-	G	1.50	0	0	-200	0	0	0	-	-	-	-	-

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 7 (b)							Peso proprio				-4,000	
C	CR001	001	-	G	3.20	0	0	-3,200	0	0	0	-	-	-	-	-
Piano Terra				Pilastro 8 (a)							Peso proprio				-4,000	
C	CR001	001	-	G	1.50	0	0	-200	0	0	0	-	-	-	-	-
Piano Terra				Pilastro 8 (b)							Peso proprio				-4,000	
C	CR001	001	-	G	3.20	0	0	-3,200	0	0	0	-	-	-	-	-
Piano Terra				Pilastro 9 (a)							Peso proprio				-4,000	
C	CR001	001	-	G	1.50	0	0	-825	0	0	0	-	-	-	-	-
Piano Terra				Pilastro 9 (b)							Peso proprio				-4,000	
C	CR001	001	-	G	3.20	0	0	-3,200	0	0	0	-	-	-	-	-
Piano Terra				Pilastro 10 (a)							Peso proprio				-4,000	
Piano Terra				Pilastro 10 (b)							Peso proprio				-4,000	
C	CR001	001	-	G	3.20	0	0	-3,200	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 SULLE PLATEE

Carichi sulle platee									
T.Carico	Shell	Carico	CC	SR	φ	Qx	Qy	Qz	
						[N/m²]	[N/m²]	[N/m²]	
Piano Fondo Vasca		Platea 1		Peso proprio		-12,500			
S	-	CR001	002	G	-	0	0	-2,000	
S	-	CR002	005	G	-	0	0	-2,500	
Fondazione		Platea 1		Peso proprio		-12,500			
S	-	CR001	002	G	-	0	0	-2,000	
S	-	CR002	005	G	-	0	0	-2,500	

LEGENDA Carichi sulle platee

- T.Carico

Descrizione del tipo di carico.
- Carico

Descrizione del carico:
CR001= PLATEA: Platea (sovraccarico permanente) CR002= PLATEA: Platea (sovraccarico accidentale)
- CC

Identificativo della condizione di carico nella relativa tabella.
- SR

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

Valore della forza distribuita superficiale uniforme riferita agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "SR".
- ΔT3

Gradiente di temperatura fra le facce dell'elemento shell.

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				-1,650	
L	CR001	001	0.00	0	0	-1,650	0	0	-	0.00	0	0	-1,650
L	CR002	002	0.00	0	0	-680	0	0	-	0.00	0	0	-680
L	CR003	003	0.00	0	0	-1,000	0	0	-	0.00	0	0	-1,000
L	CR004	004	0.00	0	0	-300	0	0	-	0.00	0	0	-300
Piano Terra				Solaio: Travetto 2-3				Peso proprio				-1,650	
L	CR001	001	0.00	0	0	-1,650	0	0	-	0.00	0	0	-1,650
L	CR002	002	0.00	0	0	-680	0	0	-	0.00	0	0	-680
L	CR003	003	0.00	0	0	-1,000	0	0	-	0.00	0	0	-1,000
L	CR004	004	0.00	0	0	-300	0	0	-	0.00	0	0	-300
Piano Terra				Solaio: Travetto 3-4				Peso proprio				-1,650	
L	CR001	001	0.00	0	0	-1,650	0	0	-	0.00	0	0	-1,650
L	CR002	002	0.00	0	0	-680	0	0	-	0.00	0	0	-680

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]
L	CR003	003	0.00	0	0	-1,000	0	0	-	0.00	0	0	-1,000
L	CR004	004	0.00	0	0	-300	0	0	-	0.00	0	0	-300
Piano Terra										Solaio: Travetto 4-5			Peso proprio
L	CR001	001	0.00	0	0	-1,650	0	0	-	0.00	0	0	-1,650
L	CR002	002	0.00	0	0	-680	0	0	-	0.00	0	0	-680
L	CR003	003	0.00	0	0	-1,000	0	0	-	0.00	0	0	-1,000
L	CR004	004	0.00	0	0	-300	0	0	-	0.00	0	0	-300

LEGENDA Carichi sui solai

T.Carico	Descrizione del tipo di carico.
Carico	Descrizione del carico: CR001= SOLAIO (Sezione di calcolo): LatCem Cop. acc. H25 CR002= SOLAIO (Sezione di calcolo): LatCem Cop. acc. H25 (sovraccarico permanente) CR003= SOLAIO (Sezione di calcolo): LatCem Cop. acc. H25 (sovraccarico accidentale) CR004= SOLAIO (Sezione di calcolo): LatCem Cop. acc. H25 (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".

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]		
130,510	63,299	0	0	0.0	0.0	0	0	0.0	0.0	130,510	63,299	100.0	100.0

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)

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	
	[%]	[N]	[N-m]	[N]	[N-m]	[cm ²]	[cm ²]				
Piano Terra											
Travata: Trave1-1a-2											
Trave 1-1a	0%	-226,477	137,614	-229,623	12,479	12.07	12.07	1.92	21.13	NO	
	25%	-228,242	103,049	-234,964	39,634	12.07	12.07	2.56	6.60	NO	
	50%	-233,586	21,902	-243,642	88,388	12.07	12.07	11.97	2.93	NO	
	75%	-	-	-252,680	116,228	12.07	12.07	-	2.20	NO	
	100%	-	-	-254,692	119,475	12.07	12.07	-	2.13	NO	
Trave 1a-2	0%	-	-	-254,658	119,481	12.07	12.07	-	2.13	NO	
	25%	-	-	-252,654	116,212	12.07	12.07	-	2.20	NO	
	50%	-233,536	21,915	-243,616	88,356	12.07	12.07	11.97	2.93	NO	
	75%	-228,196	102,921	-234,922	39,620	12.07	12.07	2.57	6.61	NO	
	100%	-226,433	137,375	-229,580	12,430	12.07	12.07	1.93	21.21	NO	
Piano Terra											
Travata: Trave3-2a-4											
Trave 3-2a	0%	-335,943	197,784	-	-	12.07	12.07	1.14	-	NO	
	25%	-340,416	131,165	-358,690	45,946	12.07	12.07	1.70	4.71	NO	
	50%	-273,287	13,817	-373,216	132,315	12.07	12.07	17.93	1.60	NO	
	75%	-	-	-387,734	170,515	12.07	12.07	-	1.21	NO	
	100%	-	-	-390,438	173,528	12.07	12.07	-	1.18	NO	
Trave 2a-4	0%	-	-	-390,019	173,661	12.07	12.07	-	1.18	NO	
	25%	-	-	-387,329	170,580	12.07	12.07	-	1.21	NO	
	50%	-273,768	14,103	-372,813	132,261	12.07	12.07	17.55	1.60	NO	
	75%	-340,012	131,315	-358,297	45,875	12.07	12.07	1.70	4.72	NO	
	100%	-335,544	197,794	-	-	12.07	12.07	1.14	-	NO	
Piano Terra											
Travata: Trave5-3a-6											
Trave 5-3a	0%	-360,886	203,364	-	-	12.07	12.07	1.06	-	NO	
	25%	-365,359	135,069	-383,634	47,721	12.07	12.07	1.59	4.35	NO	
	50%	-278,796	12,566	-398,159	138,606	12.07	12.07	19.55	1.46	NO	
	75%	-	-	-412,677	181,324	12.07	12.07	-	1.09	NO	
	100%	-	-	-415,382	186,011	12.07	12.07	-	1.05	NO	
Trave 3a-6	0%	-	-	-415,013	186,117	12.07	12.07	-	1.05	NO	
	25%	-	-	-412,323	181,368	12.07	12.07	-	1.09	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]			
	50%	-279,805	12,863	-397,805	138,551	12.07	12.07	19.07	1.46	NO
	75%	-365,004	135,195	-383,289	47,663	12.07	12.07	1.58	4.36	NO
	100%	-360,536	203,342	-	-	12.07	12.07	1.06	-	NO
Piano Terra						Travata: Trave7-4a-8				
Trave 7-4a	0%	-336,343	197,743	-	-	12.07	12.07	1.14	-	NO
	25%	-340,817	131,121	-359,087	45,995	12.07	12.07	1.70	4.71	NO
	50%	-272,037	13,644	-373,610	132,379	12.07	12.07	18.19	1.59	NO
	75%	-	-	-388,124	170,605	12.07	12.07	-	1.21	NO
	100%	-	-	-390,828	173,633	12.07	12.07	-	1.18	NO
	0%	-	-	-390,629	173,683	12.07	12.07	-	1.18	NO
	25%	-	-	-387,938	170,608	12.07	12.07	-	1.21	NO
	50%	-272,741	13,825	-373,423	132,316	12.07	12.07	17.93	1.60	NO
	75%	-340,623	131,163	-358,908	45,964	12.07	12.07	1.70	4.71	NO
	100%	-336,158	197,622	-	-	12.07	12.07	1.14	-	NO
Piano Terra						Travata: Trave9-5a-10				
Trave 9-5a	0%	-223,883	135,953	-227,027	11,266	12.07	12.07	1.95	23.49	NO
	25%	-225,648	101,630	-232,367	39,019	12.07	12.07	2.61	6.73	NO
	50%	-230,988	21,129	-243,658	88,381	12.07	12.07	12.46	2.93	NO
	75%	-	-	-252,692	116,219	12.07	12.07	-	2.20	NO
	100%	-	-	-254,703	119,472	12.07	12.07	-	2.13	NO
	0%	-	-	-254,588	119,501	12.07	12.07	-	2.13	NO
	25%	-	-	-252,584	116,223	12.07	12.07	-	2.20	NO
	50%	-231,278	21,297	-243,548	88,346	12.07	12.07	12.35	2.93	NO
	75%	-225,938	101,704	-232,663	39,111	12.07	12.07	2.61	6.71	NO
	100%	-224,176	135,937	-227,322	11,342	12.07	12.07	1.95	23.32	NO
Piano Terra						Travata: Trave1-3-5-7-9				
Trave 1-3	0%	-50,489	53,114	-50,489	48,650	12.07	12.07	6.19	6.76	NO
	25%	-50,489	49,111	-50,489	46,795	12.07	12.07	6.70	7.03	NO
	50%	-50,489	20,597	-50,489	29,337	12.07	12.07	15.97	11.21	NO
	75%	-50,489	44,989	-50,489	31,279	12.07	12.07	7.31	10.51	NO
	100%	-50,489	49,381	-50,489	32,745	12.07	12.07	6.66	10.04	NO
Trave 3-5	0%	-17,018	51,309	-17,018	40,649	12.07	12.07	6.65	8.39	NO
	25%	-17,018	47,272	-17,018	39,032	12.07	12.07	7.21	8.74	NO
	50%	-17,018	18,493	-17,018	23,441	12.07	12.07	18.44	14.55	NO
	75%	-17,018	45,761	-17,018	34,111	12.07	12.07	7.45	10.00	NO
	100%	-17,018	49,913	-17,018	35,613	12.07	12.07	6.83	9.58	NO
Trave 5-7	0%	-17,465	49,726	-17,465	35,814	12.07	12.07	6.85	9.52	NO
	25%	-17,465	45,583	-17,465	34,291	12.07	12.07	7.48	9.94	NO
	50%	-17,465	18,791	-17,465	23,409	12.07	12.07	18.14	14.56	NO
	75%	-17,465	47,743	-17,465	38,925	12.07	12.07	7.14	8.76	NO
	100%	-17,465	51,801	-17,465	40,533	12.07	12.07	6.58	8.41	NO
Trave 7-9	0%	-50,503	49,180	-50,503	31,954	12.07	12.07	6.69	10.29	NO
	25%	-50,503	44,821	-50,503	30,535	12.07	12.07	7.34	10.77	NO
	50%	-50,503	20,432	-50,503	29,292	12.07	12.07	16.10	11.23	NO
	75%	-50,503	48,598	-50,503	46,672	12.07	12.07	6.77	7.05	NO
	100%	-50,503	52,539	-50,503	48,509	12.07	12.07	6.26	6.78	NO
Piano Terra						Travata: Trave2-4-6-8-10				
Trave 2-4	0%	-50,519	53,082	-50,519	48,984	12.07	12.07	6.20	6.71	NO
	25%	-50,519	49,085	-50,519	47,107	12.07	12.07	6.70	6.98	NO
	50%	-50,519	20,619	-50,519	29,481	12.07	12.07	15.95	11.16	NO
	75%	-50,519	45,308	-50,519	31,126	12.07	12.07	7.26	10.57	NO
	100%	-50,519	49,719	-50,519	32,589	12.07	12.07	6.61	10.09	NO
Trave 4-6	0%	-17,179	51,662	-17,179	40,650	12.07	12.07	6.60	8.39	NO
	25%	-17,179	47,609	-17,179	39,035	12.07	12.07	7.16	8.74	NO
	50%	-17,179	18,698	-17,179	23,448	12.07	12.07	18.24	14.54	NO
	75%	-17,179	45,740	-17,179	34,262	12.07	12.07	7.45	9.95	NO
	100%	-17,179	49,891	-17,179	35,779	12.07	12.07	6.83	9.53	NO
Trave 6-8	0%	-17,472	50,146	-17,472	35,982	12.07	12.07	6.80	9.47	NO
	25%	-17,472	45,978	-17,472	34,450	12.07	12.07	7.41	9.89	NO
	50%	-17,472	18,830	-17,472	23,586	12.07	12.07	18.10	14.45	NO
	75%	-17,472	47,855	-17,472	39,309	12.07	12.07	7.12	8.67	NO
	100%	-17,472	51,921	-17,472	40,943	12.07	12.07	6.57	8.33	NO
Trave 8-10	0%	-50,801	49,157	-50,801	32,129	12.07	12.07	6.69	10.23	NO
	25%	-50,801	44,797	-50,801	30,699	12.07	12.07	7.34	10.71	NO
	50%	-50,801	20,511	-50,801	29,339	12.07	12.07	16.03	11.21	NO
	75%	-50,801	48,768	-50,801	46,724	12.07	12.07	6.74	7.04	NO
	100%	-50,801	52,719	-50,801	48,563	12.07	12.07	6.24	6.77	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]		[cm²/cm]	[cm²/cm]	[cm²]	
Piano Terra									Travata: Trave1-1a-2						
Trave 1-1a	0%	+	150,506	4.45	669,106	676,688	0	0	467,799	0	2.50	0.1006	0.0000	0.0000	NO
		-	-	6.19	669,106	676,688	0	0	467,799	0	2.50	0.1006	0.0000	0.0000	NO
	25%	+	134,951	3.34	669,106	451,125	0	0	0	0	2.50	0.0671	0.0000	0.0000	NO
		-	-	3.65	669,106	451,125	0	0	0	0	2.50	0.0671	0.0000	0.0000	NO
	50%	+	118,742	3.80	669,106	451,125	0	0	0	0	2.50	0.0671	0.0000	0.0000	NO
		-	-	3.23	669,106	451,125	0	0	0	0	2.50	0.0671	0.0000	0.0000	NO
	75%	+	102,534	4.40	669,106	451,125	0	0	0	0	2.50	0.0671	0.0000	0.0000	NO
		-	-	2.89	669,106	451,125	0	0	0	0	2.50	0.0671	0.0000	0.0000	NO
	100%	+	88,262	5.11	669,106	451,125	0	0	540,530	0	2.50	0.0671	0.0000	0.0000	NO
		-	-	2.65	669,106	451,125	0	0	540,530	0	2.50	0.0671	0.0000	0.0000	NO
Trave 1a-2	0%	+	170,362	2.65	669,106	451,125	0	0	540,329	0	2.50	0.0671	0.0000	0.0000	NO
		-	-88,405	5.10	669,106	451,125	0	0	540,329	0	2.50	0.0671	0.0000	0.0000	NO
	25%	+	156,105	2.89	669,106	451,125	0	0	0	0	2.50	0.0671	0.0000	0.0000	NO
		-	-	4.39	669,106	451,125	0	0	0	0	2.50	0.0671	0.0000	0.0000	NO
	50%	+	139,913	3.22	669,106	451,125	0	0	0	0	2.50	0.0671	0.0000	0.0000	NO
		-	-	3.80	669,106	451,125	0	0	0	0	2.50	0.0671	0.0000	0.0000	NO
	75%	+	123,719	3.65	669,106	451,125	0	0	0	0	2.50	0.0671	0.0000	0.0000	NO
		-	-	3.34	669,106	451,125	0	0	0	0	2.50	0.0671	0.0000	0.0000	NO
	100%	+	108,184	6.18	669,106	676,688	0	0	467,543	0	2.50	0.1006	0.0000	0.0000	NO
		-	-	4.44	669,106	676,688	0	0	467,543	0	2.50	0.1006	0.0000	0.0000	NO
Piano Terra									Travata: Trave3-2a-4						
Trave 3-2a	0%	+	170,099	3.93	669,106	676,688	0	0	489,364	0	2.50	0.1006	0.0000	0.0000	NO
		-	-	5.97	669,106	676,688	0	0	489,364	0	2.50	0.1006	0.0000	0.0000	NO
	25%	+	156,510	2.88	669,106	451,125	0	0	0	0	2.50	0.0671	0.0000	0.0000	NO
		-	-	3.35	669,106	451,125	0	0	0	0	2.50	0.0671	0.0000	0.0000	NO
	50%	+	112,442	4.01	669,106	451,125	0	0	0	0	2.50	0.0671	0.0000	0.0000	NO
		-	-	2.84	669,106	451,125	0	0	0	0	2.50	0.0671	0.0000	0.0000	NO
	75%	+	74,107	6.09	669,106	451,125	0	0	0	0	2.50	0.0671	0.0000	0.0000	NO
		-	-	2.46	669,106	451,125	0	0	0	0	2.50	0.0671	0.0000	0.0000	NO
	100%	+	53,867	8.37	669,106	451,125	0	0	632,981	0	2.50	0.0671	0.0000	0.0000	NO
		-	-	2.22	669,106	451,125	0	0	632,981	0	2.50	0.0671	0.0000	0.0000	NO
Trave 2a-4	0%	+	203,396	2.22	669,106	451,125	0	0	632,665	0	2.50	0.0671	0.0000	0.0000	NO
		-	-54,068	8.34	669,106	451,125	0	0	632,665	0	2.50	0.0671	0.0000	0.0000	NO
	25%	+	183,178	2.46	669,106	451,125	0	0	0	0	2.50	0.0671	0.0000	0.0000	NO
		-	-74,286	6.07	669,106	451,125	0	0	0	0	2.50	0.0671	0.0000	0.0000	NO
	50%	+	159,089	2.84	669,106	451,125	0	0	0	0	2.50	0.0671	0.0000	0.0000	NO
		-	-	4.01	669,106	451,125	0	0	0	0	2.50	0.0671	0.0000	0.0000	NO
	75%	+	134,997	3.34	669,106	451,125	0	0	0	0	2.50	0.0671	0.0000	0.0000	NO
		-	-	2.88	669,106	451,125	0	0	0	0	2.50	0.0671	0.0000	0.0000	NO
	100%	+	112,222	5.96	669,106	676,688	0	0	488,971	0	2.50	0.1006	0.0000	0.0000	NO
		-	-	3.93	669,106	676,688	0	0	488,971	0	2.50	0.1006	0.0000	0.0000	NO
Piano Terra									Travata: Trave5-3a-6						
Trave 5-3a	0%	+	174,230	3.84	669,106	676,688	0	0	495,061	0	2.50	0.1006	0.0000	0.0000	NO
		-	-	5.97	669,106	676,688	0	0	495,061	0	2.50	0.1006	0.0000	0.0000	NO
	25%	+	160,642	2.81	669,106	451,125	0	0	0	0	2.50	0.0671	0.0000	0.0000	NO
		-	-	3.35	669,106	451,125	0	0	0	0	2.50	0.0671	0.0000	0.0000	NO
	50%	+	116,573	3.87	669,106	451,125	0	0	0	0	2.50	0.0671	0.0000	0.0000	NO
		-	-	2.84	669,106	451,125	0	0	0	0	2.50	0.0671	0.0000	0.0000	NO
	75%	+	72,504	6.22	669,106	451,125	0	0	0	0	2.50	0.0671	0.0000	0.0000	NO
		-	-	2.46	669,106	451,125	0	0	0	0	2.50	0.0671	0.0000	0.0000	NO
	100%	+	49,701	9.08	669,106	451,125	0	0	640,457	0	2.50	0.0671	0.0000	0.0000	NO
		-	-	2.22	669,106	451,125	0	0	640,457	0	2.50	0.0671	0.0000	0.0000	NO
Trave 3a-6	0%	+	203,396	2.22	669,106	451,125	0	0	640,159	0	2.50	0.0671	0.0000	0.0000	NO
		-	-49,890	9.04	669,106	451,125	0	0	640,159	0	2.50	0.0671	0.0000	0.0000	NO
	25%	+	183,178	2.46	669,106	451,125	0	0	0	0	2.50	0.0671	0.0000	0.0000	NO
		-	-72,642	6.21	669,106	451,125	0	0	0	0	2.50	0.0671	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]		[cm²/cm]	[cm²/cm]	[cm²]		
	50%	+	159,089	2.84	669,106	451,125	0	0	0	0	2.50	0.0671	0.0000	0.0000	NO	
		-	-	3.87	669,106	451,125	0	0	0	0	2.50	0.0671	0.0000	0.0000	NO	
			116,664													
	75%	+	134,997	3.34	669,106	451,125	0	0	0	0	2.50	0.0671	0.0000	0.0000	NO	
		-	-	2.81	669,106	451,125	0	0	0	0	2.50	0.0671	0.0000	0.0000	NO	
			160,691													
	100%	+	112,222	5.96	669,106	676,688	0	0	494,667		0	2.50	0.1006	0.0000	0.0000	NO
		-	-	3.84	669,106	676,688	0	0	494,667		0	2.50	0.1006	0.0000	0.0000	NO
			174,234													
	Piano Terra									Travata: Trave7-4a-8						
	Trave 7-4a	0%	+	170,094	3.93	669,106	676,688	0	0	489,340	0	2.50	0.1006	0.0000	0.0000	NO
			-	-	5.97	669,106	676,688	0	0	489,340	0	2.50	0.1006	0.0000	0.0000	NO
			112,039													
25%		+	156,509	2.88	669,106	451,125	0	0	0	0	2.50	0.0671	0.0000	0.0000	NO	
		-	-	3.35	669,106	451,125	0	0	0	0	2.50	0.0671	0.0000	0.0000	NO	
			134,841													
50%		+	112,450	4.01	669,106	451,125	0	0	0	0	2.50	0.0671	0.0000	0.0000	NO	
		-	-	2.84	669,106	451,125	0	0	0	0	2.50	0.0671	0.0000	0.0000	NO	
			158,950													
75%		+	74,045	6.09	669,106	451,125	0	0	0	0	2.50	0.0671	0.0000	0.0000	NO	
		-	-	2.46	669,106	451,125	0	0	0	0	2.50	0.0671	0.0000	0.0000	NO	
			183,059													
Trave 4a-8	100%	+	53,809	8.38	669,106	451,125	0	0	633,081	0	2.50	0.0671	0.0000	0.0000	NO	
		-	-	2.22	669,106	451,125	0	0	633,081	0	2.50	0.0671	0.0000	0.0000	NO	
			203,295													
	0%	+	203,388	2.22	669,106	451,125	0	0	632,828	0	2.50	0.0671	0.0000	0.0000	NO	
		-	-	8.36	669,106	451,125	0	0	632,828	0	2.50	0.0671	0.0000	0.0000	NO	
			-53,975													
	25%	+	183,172	2.46	669,106	451,125	0	0	0	0	2.50	0.0671	0.0000	0.0000	NO	
		-	-	6.08	669,106	451,125	0	0	0	0	2.50	0.0671	0.0000	0.0000	NO	
			-74,191													
	50%	+	159,088	2.84	669,106	451,125	0	0	0	0	2.50	0.0671	0.0000	0.0000	NO	
		-	-	4.01	669,106	451,125	0	0	0	0	2.50	0.0671	0.0000	0.0000	NO	
			112,502													
75%	+	135,002	3.34	669,106	451,125	0	0	0	0	2.50	0.0671	0.0000	0.0000	NO		
	-	-	2.88	669,106	451,125	0	0	0	0	2.50	0.0671	0.0000	0.0000	NO		
		156,517														
100%	+	112,230	5.96	669,106	676,688	0	0	488,881	0	2.50	0.1006	0.0000	0.0000	NO		
	-	-	3.93	669,106	676,688	0	0	488,881	0	2.50	0.1006	0.0000	0.0000	NO		
		170,059														
Piano Terra									Travata: Trave9-5a-10							
Trave 9-5a	0%	+	150,713	4.44	669,106	676,688	0	0	467,612	0	2.50	0.1006	0.0000	0.0000	NO	
		-	-	6.18	669,106	676,688	0	0	467,612	0	2.50	0.1006	0.0000	0.0000	NO	
			108,249													
	25%	+	135,162	3.34	669,106	451,125	0	0	0	0	2.50	0.0671	0.0000	0.0000	NO	
		-	-	3.64	669,106	451,125	0	0	0	0	2.50	0.0671	0.0000	0.0000	NO	
			123,800													
	50%	+	118,958	3.79	669,106	451,125	0	0	0	0	2.50	0.0671	0.0000	0.0000	NO	
		-	-	3.22	669,106	451,125	0	0	0	0	2.50	0.0671	0.0000	0.0000	NO	
			140,004													
	75%	+	102,753	4.39	669,106	451,125	0	0	0	0	2.50	0.0671	0.0000	0.0000	NO	
		-	-	2.89	669,106	451,125	0	0	0	0	2.50	0.0671	0.0000	0.0000	NO	
			156,209													
Trave 5a-10	100%	+	88,485	5.10	669,106	451,125	0	0	540,285	0	2.50	0.0671	0.0000	0.0000	NO	
		-	-	2.65	669,106	451,125	0	0	540,285	0	2.50	0.0671	0.0000	0.0000	NO	
			170,477													
	0%	+	170,543	2.65	669,106	451,125	0	0	540,100	0	2.50	0.0671	0.0000	0.0000	NO	
		-	-	5.09	669,106	451,125	0	0	540,100	0	2.50	0.0671	0.0000	0.0000	NO	
			-88,606													
	25%	+	156,288	2.89	669,106	451,125	0	0	0	0	2.50	0.0671	0.0000	0.0000	NO	
		-	-	4.39	669,106	451,125	0	0	0	0	2.50	0.0671	0.0000	0.0000	NO	
			102,861													
	50%	+	140,101	3.22	669,106	451,125	0	0	0	0	2.50	0.0671	0.0000	0.0000	NO	
		-	-	3.79	669,106	451,125	0	0	0	0	2.50	0.0671	0.0000	0.0000	NO	
			119,048													
75%	+	123,913	3.64	669,106	451,125	0	0	0	0	2.50	0.0671	0.0000	0.0000	NO		
	-	-	3.34	669,106	451,125	0	0	0	0	2.50	0.0671	0.0000	0.0000	NO		
		135,236														
100%	+	108,381	6.17	669,106	676,688	0	0	467,388	0	2.50	0.1006	0.0000	0.0000	NO		
	-	-	4.44	669,106	676,688	0	0	467,388	0	2.50	0.1006	0.0000	0.0000	NO		
		150,768														
Piano Terra									Travata: Trave1-3-5-7-9							
Trave 1-3	0%	+	221,717	3.02	669,106	676,688	0	0	407,723	0	2.50	0.1006	0.0000	0.0000	NO	
		-	-	3.42	669,106	676,688	0	0	407,723	0	2.50	0.1006	0.0000	0.0000	NO	
			195,644													
	25%	+	215,199	3.11	669,106	676,688	0	0	0	0	2.50	0.1006	0.0000	0.0000	NO	
		-	-	3.31	669,106	676,688	0	0	0	0	2.50	0.1006	0.0000	0.0000	NO	
			202,162													
	50%	+	208,680	2.16	669,106	451,125	0	0	0	0	2.50	0.0671	0.0000	0.0000	NO	
		-	-	2.16	669,106	451,125	0	0	0	0	2.50	0.0671	0.0000	0.0000	NO	
		208,681														
	75%	+	202,162	3.31	669,106	676,688	0	0	0	0	2.50	0.1006	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]	
Trave 3-5		-	- 215,199	3.11	669,106	676,688	0	0	0	0	2.50	0.1006	0.0000	0.0000	NO
	100%	+	195,644	3.42	669,106	676,688	0	0	407,723	0	2.50	0.1006	0.0000	0.0000	NO
		-	- 221,717	3.02	669,106	676,688	0	0	407,723	0	2.50	0.1006	0.0000	0.0000	NO
	0%	+	229,428	2.92	669,106	676,688	0	0	406,283	0	2.50	0.1006	0.0000	0.0000	NO
		-	- 203,354	3.29	669,106	676,688	0	0	406,283	0	2.50	0.1006	0.0000	0.0000	NO
	25%	+	222,910	3.00	669,106	676,688	0	0	0	0	2.50	0.1006	0.0000	0.0000	NO
		-	- 209,872	3.19	669,106	676,688	0	0	0	0	2.50	0.1006	0.0000	0.0000	NO
	50%	+	216,391	2.08	669,106	451,125	0	0	0	0	2.50	0.0671	0.0000	0.0000	NO
		-	- 216,391	2.08	669,106	451,125	0	0	0	0	2.50	0.0671	0.0000	0.0000	NO
	75%	+	209,873	3.19	669,106	676,688	0	0	0	0	2.50	0.1006	0.0000	0.0000	NO
		-	- 222,909	3.00	669,106	676,688	0	0	0	0	2.50	0.1006	0.0000	0.0000	NO
	100%	+	203,355	3.29	669,106	676,688	0	0	406,280	0	2.50	0.1006	0.0000	0.0000	NO
Trave 5-7		-	- 229,427	2.92	669,106	676,688	0	0	406,280	0	2.50	0.1006	0.0000	0.0000	NO
	0%	+	229,323	2.92	669,106	676,688	0	0	406,301	0	2.50	0.1006	0.0000	0.0000	NO
		-	- 203,250	3.29	669,106	676,688	0	0	406,301	0	2.50	0.1006	0.0000	0.0000	NO
	25%	+	222,805	3.00	669,106	676,688	0	0	0	0	2.50	0.1006	0.0000	0.0000	NO
		-	- 209,768	3.19	669,106	676,688	0	0	0	0	2.50	0.1006	0.0000	0.0000	NO
	50%	+	216,286	2.09	669,106	451,125	0	0	0	0	2.50	0.0671	0.0000	0.0000	NO
		-	- 216,287	2.09	669,106	451,125	0	0	0	0	2.50	0.0671	0.0000	0.0000	NO
	75%	+	209,768	3.19	669,106	676,688	0	0	0	0	2.50	0.1006	0.0000	0.0000	NO
		-	- 222,805	3.00	669,106	676,688	0	0	0	0	2.50	0.1006	0.0000	0.0000	NO
	100%	+	203,250	3.29	669,106	676,688	0	0	406,301	0	2.50	0.1006	0.0000	0.0000	NO
		-	- 229,323	2.92	669,106	676,688	0	0	406,301	0	2.50	0.1006	0.0000	0.0000	NO
	0%	+	221,837	3.02	669,106	676,688	0	0	407,672	0	2.50	0.1006	0.0000	0.0000	NO
Trave 7-9		-	- 195,781	3.42	669,106	676,688	0	0	407,672	0	2.50	0.1006	0.0000	0.0000	NO
	25%	+	215,323	3.11	669,106	676,688	0	0	0	0	2.50	0.1006	0.0000	0.0000	NO
		-	- 202,295	3.31	669,106	676,688	0	0	0	0	2.50	0.1006	0.0000	0.0000	NO
	50%	+	208,809	2.16	669,106	451,125	0	0	0	0	2.50	0.0671	0.0000	0.0000	NO
		-	- 208,809	2.16	669,106	451,125	0	0	0	0	2.50	0.0671	0.0000	0.0000	NO
	75%	+	202,294	3.31	669,106	676,688	0	0	0	0	2.50	0.1006	0.0000	0.0000	NO
		-	- 215,324	3.11	669,106	676,688	0	0	0	0	2.50	0.1006	0.0000	0.0000	NO
	100%	+	195,780	3.42	669,106	676,688	0	0	407,675	0	2.50	0.1006	0.0000	0.0000	NO
		-	- 221,838	3.02	669,106	676,688	0	0	407,675	0	2.50	0.1006	0.0000	0.0000	NO
Piano Terra															
Trave 2-4									Travata: Trave2-4-6-8-10						
Trave 4-6	0%	+	221,709	3.02	669,106	676,688	0	0	407,725	0	2.50	0.1006	0.0000	0.0000	NO
		-	- 195,636	3.42	669,106	676,688	0	0	407,725	0	2.50	0.1006	0.0000	0.0000	NO
	25%	+	215,191	3.11	669,106	676,688	0	0	0	0	2.50	0.1006	0.0000	0.0000	NO
		-	- 202,154	3.31	669,106	676,688	0	0	0	0	2.50	0.1006	0.0000	0.0000	NO
	50%	+	208,672	2.32	669,106	483,349	0	0	0	0	2.50	0.0719	0.0000	0.0000	NO
		-	- 208,673	2.32	669,106	483,349	0	0	0	0	2.50	0.0719	0.0000	0.0000	NO
	75%	+	202,154	3.31	669,106	676,688	0	0	0	0	2.50	0.1006	0.0000	0.0000	NO
		-	- 215,191	3.11	669,106	676,688	0	0	0	0	2.50	0.1006	0.0000	0.0000	NO
	100%	+	195,636	3.42	669,106	676,688	0	0	407,725	0	2.50	0.1006	0.0000	0.0000	NO
		-	- 221,709	3.02	669,106	676,688	0	0	407,725	0	2.50	0.1006	0.0000	0.0000	NO
	0%	+	229,389	2.92	669,106	676,688	0	0	406,289	0	2.50	0.1006	0.0000	0.0000	NO
		-	- 203,316	3.29	669,106	676,688	0	0	406,289	0	2.50	0.1006	0.0000	0.0000	NO
Trave 4-6	25%	+	222,871	3.00	669,106	676,688	0	0	0	0	2.50	0.1006	0.0000	0.0000	NO
		-	- 209,834	3.19	669,106	676,688	0	0	0	0	2.50	0.1006	0.0000	0.0000	NO
	50%	+	216,352	2.41	669,106	520,529	0	0	0	0	2.50	0.0774	0.0000	0.0000	NO
		-	- 216,353	2.41	669,106	520,529	0	0	0	0	2.50	0.0774	0.0000	0.0000	NO
	75%	+	209,834	3.19	669,106	676,688	0	0	0	0	2.50	0.1006	0.0000	0.0000	NO
		-	- 222,871	3.00	669,106	676,688	0	0	0	0	2.50	0.1006	0.0000	0.0000	NO
	100%	+	203,316	3.29	669,106	676,688	0	0	406,289	0	2.50	0.1006	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]	
Trave 6-8		-	-	2.92	669,106	676,688	0	0	406,289	0	2.50	0.1006	0.0000	0.0000	NO
			229,389												
	0%	+	229,323	2.92	669,106	676,688	0	0	406,301	0	2.50	0.1006	0.0000	0.0000	NO
		-	-	3.29	669,106	676,688	0	0	406,301	0	2.50	0.1006	0.0000	0.0000	NO
			203,250												
	25%	+	222,805	3.00	669,106	676,688	0	0	0	0	2.50	0.1006	0.0000	0.0000	NO
Trave 8-10		-	-	3.19	669,106	676,688	0	0	0	0	2.50	0.1006	0.0000	0.0000	NO
			209,768												
	50%	+	216,286	2.23	669,106	483,349	0	0	0	0	2.50	0.0719	0.0000	0.0000	NO
		-	-	2.23	669,106	483,349	0	0	0	0	2.50	0.0719	0.0000	0.0000	NO
			216,287												
	75%	+	209,768	3.19	669,106	676,688	0	0	0	0	2.50	0.1006	0.0000	0.0000	NO
		-	-	3.00	669,106	676,688	0	0	0	0	2.50	0.1006	0.0000	0.0000	NO
			222,805												
	100%	+	203,250	3.29	669,106	676,688	0	0	406,301	0	2.50	0.1006	0.0000	0.0000	NO
		-	-	2.92	669,106	676,688	0	0	406,301	0	2.50	0.1006	0.0000	0.0000	NO
			229,323												
	0%	+	221,768	3.02	669,106	676,688	0	0	407,687	0	2.50	0.1006	0.0000	0.0000	NO
		-	-	3.42	669,106	676,688	0	0	407,687	0	2.50	0.1006	0.0000	0.0000	NO
			195,711												
	25%	+	215,254	3.11	669,106	676,688	0	0	0	0	2.50	0.1006	0.0000	0.0000	NO
		-	-	3.31	669,106	676,688	0	0	0	0	2.50	0.1006	0.0000	0.0000	NO
			202,225												
	50%	+	208,740	2.32	669,106	483,349	0	0	0	0	2.50	0.0719	0.0000	0.0000	NO
		-	-	2.32	669,106	483,349	0	0	0	0	2.50	0.0719	0.0000	0.0000	NO
			208,739												
	75%	+	202,225	3.31	669,106	676,688	0	0	0	0	2.50	0.1006	0.0000	0.0000	NO
		-	-	3.11	669,106	676,688	0	0	0	0	2.50	0.1006	0.0000	0.0000	NO
			215,254												
	100%	+	195,711	3.42	669,106	676,688	0	0	407,687	0	2.50	0.1006	0.0000	0.0000	NO
		-	-	3.02	669,106	676,688	0	0	407,687	0	2.50	0.1006	0.0000	0.0000	NO
			221,768												

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 del rinforzo in FRP al taglio trazione.
ctg Ø	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 PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO STATO LIMITE ULTIMO (Elevazione)

Travi - Verifiche pressoflessione deviata allo stato limite ultimo														
Trave	%LLI	N	Mx	My	CS	MRx	MRy	NdMax	Nr	α	φ Ve	φ Vi	φ St	Intrv
	[%]	[N]	[N-m]	[N-m]		[N-m]	[N-m]	[N]	[N]		[mm]	[mm]	[mm]	
Piano Terra														
Travata: Trave1a-2a-3a-4a-5a														
Trave 1a-2a	0%	-14,250	-17,129	62	6.79	116,292	320,428	0	0	1.00	16	16	8	NO
	Lato1: L=32, N _{req} =1, N _r =2, Ø=16 - Lato2: L=25, N _{req} =1, N _r =1, Ø=16 - Lato3: L=40, N _{req} =1, N _r =2, Ø=16 - Lato4: L=40, N _{req} =1, N _r =2, Ø=16 - Lato5: L=25, N _{req} =1, N _r =1, Ø=16 - Lato6: L=32, N _{req} =1, N _r =2, Ø=16 -													
	25%	-14,250	-6,142	41	18.93	116,292	320,428	0	0	1.00	16	16	8	NO
	Lato1: L=32, N _{req} =1, N _r =2, Ø=16 - Lato2: L=25, N _{req} =1, N _r =1, Ø=16 - Lato3: L=40, N _{req} =1, N _r =2, Ø=16 - Lato4: L=40, N _{req} =1, N _r =2, Ø=16 - Lato5: L=25, N _{req} =1, N _r =1, Ø=16 - Lato6: L=32, N _{req} =1, N _r =2, Ø=16 -													
	50%	-14,250	6,478	-14	21.64	140,213	320,428	0	0	1.00	16	16	8	NO
	Lato1: L=32, N _{req} =1, N _r =2, Ø=16 - Lato2: L=25, N _{req} =1, N _r =1, Ø=16 - Lato3: L=40, N _{req} =1, N _r =2, Ø=16 - Lato4: L=40, N _{req} =1, N _r =2, Ø=16 - Lato5: L=25, N _{req} =1, N _r =1, Ø=16 - Lato6: L=32, N _{req} =1, N _r =2, Ø=16 -													
	75%	-14,250	6,437	-26	21.78	140,213	320,428	0	0	1.00	16	16	8	NO
	Lato1: L=32, N _{req} =1, N _r =2, Ø=16 - Lato2: L=25, N _{req} =1, N _r =1, Ø=16 - Lato3: L=40, N _{req} =1, N _r =2, Ø=16 - Lato4: L=40, N _{req} =1, N _r =2, Ø=16 - Lato5: L=25, N _{req} =1, N _r =1, Ø=16 - Lato6: L=32, N _{req} =1, N _r =2, Ø=16 -													
	100%	-10,585	-2,575	-52	45.27	116,571	321,028	0	0	1.00	16	16	8	NO
	Lato1: L=32, N _{req} =1, N _r =2, Ø=16 - Lato2: L=25, N _{req} =1, N _r =1, Ø=16 - Lato3: L=40, N _{req} =1, N _r =2, Ø=16 - Lato4: L=40, N _{req} =1, N _r =2, Ø=16 - Lato5: L=25, N _{req} =1, N _r =1, Ø=16 - Lato6: L=32, N _{req} =1, N _r =2, Ø=16 -													
Trave 2a-3a	0%	-11,979	-10,517	-22	11.07	116,461	320,791	0	0	1.00	16	16	8	NO
	Lato1: L=32, N _{req} =1, N _r =2, Ø=16 - Lato2: L=25, N _{req} =1, N _r =1, Ø=16 - Lato3: L=40, N _{req} =1, N _r =2, Ø=16 - Lato4: L=40, N _{req} =1, N _r =2, Ø=16 - Lato5: L=25, N _{req} =1, N _r =1, Ø=16 - Lato6: L=32, N _{req} =1, N _r =2, Ø=16 -													
	25%	-11,833	3,636	-16	38.61	140,379	320,815	0	0	1.00	16	16	8	NO
	Lato1: L=32, N _{req} =1, N _r =2, Ø=16 - Lato2: L=25, N _{req} =1, N _r =1, Ø=16 - Lato3: L=40, N _{req} =1, N _r =2, Ø=16 - Lato4: L=40, N _{req} =1, N _r =2, Ø=16 - Lato5: L=25, N _{req} =1, N _r =1, Ø=16 - Lato6: L=32, N _{req} =1, N _r =2, Ø=16 -													

Travi - Verifiche pressoflessione deviata allo stato limite ultimo														
Trave	%LLI	N	Mx	My	CS	MRx	MRy	NdMax	Nr	α	φ Ve	φ Vi	φ St	Intrv
	[%]	[N]	[N-m]	[N-m]		[N-m]	[N-m]	[N]	[N]		[mm]	[mm]	[mm]	
Trave 3a-4a	L=25, N _{req} =1, N _f =1, Ø=16 - Lato6: L=32, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 -													
	50%	-11,979	5,586	-17	25.13	140,369	320,791	0	0	1.00	16	16	8	NO
	Lato1: L=32, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 - Lato2: L=25, N _{req} =1, N _f =1, Ø=16 - Lato3: L=40, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 - Lato4: L=40, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 - Lato5: L=25, N _{req} =1, N _f =1, Ø=16 - Lato6: L=32, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 -													
	75%	-11,979	4,123	-17	34.05	140,369	320,791	0	0	1.00	16	16	8	NO
	Lato1: L=32, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 - Lato2: L=25, N _{req} =1, N _f =1, Ø=16 - Lato3: L=40, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 - Lato4: L=40, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 - Lato5: L=25, N _{req} =1, N _f =1, Ø=16 - Lato6: L=32, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 -													
	100%	-11,833	-9,086	-14	12.82	116,473	320,815	0	0	1.00	16	16	8	NO
	Lato1: L=32, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 - Lato2: L=25, N _{req} =1, N _f =1, Ø=16 - Lato3: L=40, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 - Lato4: L=40, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 - Lato5: L=25, N _{req} =1, N _f =1, Ø=16 - Lato6: L=32, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 -													
	0%	-11,831	-9,075	-37	12.83	116,473	320,818	0	0	1.00	16	16	8	NO
	Lato1: L=32, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 - Lato2: L=25, N _{req} =1, N _f =1, Ø=16 - Lato3: L=40, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 - Lato4: L=40, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 - Lato5: L=25, N _{req} =1, N _f =1, Ø=16 - Lato6: L=32, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 -													
	25%	-12,119	4,107	-20	34.18	140,359	320,771	0	0	1.00	16	16	8	NO
	Lato1: L=32, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 - Lato2: L=25, N _{req} =1, N _f =1, Ø=16 - Lato3: L=40, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 - Lato4: L=40, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 - Lato5: L=25, N _{req} =1, N _f =1, Ø=16 - Lato6: L=32, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 -													
	50%	-12,119	5,589	-4	25.11	140,359	320,771	0	0	1.00	16	16	8	NO
Trave 4a-5a	Lato1: L=32, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 - Lato2: L=25, N _{req} =1, N _f =1, Ø=16 - Lato3: L=40, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 - Lato4: L=40, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 - Lato5: L=25, N _{req} =1, N _f =1, Ø=16 - Lato6: L=32, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 -													
	75%	-12,119	3,634	13	38.62	140,359	320,771	0	0	1.00	16	16	8	NO
	Lato1: L=32, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 - Lato2: L=25, N _{req} =1, N _f =1, Ø=16 - Lato3: L=40, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 - Lato4: L=40, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 - Lato5: L=25, N _{req} =1, N _f =1, Ø=16 - Lato6: L=32, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 -													
	100%	-12,119	-10,453	47	11.14	116,451	320,771	0	0	1.00	16	16	8	NO
	Lato1: L=32, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 - Lato2: L=25, N _{req} =1, N _f =1, Ø=16 - Lato3: L=40, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 - Lato4: L=40, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 - Lato5: L=25, N _{req} =1, N _f =1, Ø=16 - Lato6: L=32, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 -													
	0%	-10,536	-2,589	2	45.02	116,567	321,016	0	0	1.00	16	16	8	NO
	Lato1: L=32, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 - Lato2: L=25, N _{req} =1, N _f =1, Ø=16 - Lato3: L=40, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 - Lato4: L=40, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 - Lato5: L=25, N _{req} =1, N _f =1, Ø=16 - Lato6: L=32, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 -													
	25%	-14,340	6,453	-3	21.73	140,208	320,413	0	0	1.00	16	16	8	NO
	Lato1: L=32, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 - Lato2: L=25, N _{req} =1, N _f =1, Ø=16 - Lato3: L=40, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 - Lato4: L=40, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 - Lato5: L=25, N _{req} =1, N _f =1, Ø=16 - Lato6: L=32, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 -													
	50%	-14,340	6,486	-1	21.62	140,208	320,413	0	0	1.00	16	16	8	NO
	Lato1: L=32, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 - Lato2: L=25, N _{req} =1, N _f =1, Ø=16 - Lato3: L=40, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 - Lato4: L=40, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 - Lato5: L=25, N _{req} =1, N _f =1, Ø=16 - Lato6: L=32, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 -													
	75%	-14,340	-6,178	13	18.82	116,285	320,413	0	0	1.00	16	16	8	NO
	Lato1: L=32, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 - Lato2: L=25, N _{req} =1, N _f =1, Ø=16 - Lato3: L=40, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 - Lato4: L=40, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 - Lato5: L=25, N _{req} =1, N _f =1, Ø=16 - Lato6: L=32, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 -													
	100%	-14,340	-17,175	16	6.77	116,285	320,413	0	0	1.00	16	16	8	NO
	Lato1: L=32, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 - Lato2: L=25, N _{req} =1, N _f =1, Ø=16 - Lato3: L=40, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 - Lato4: L=40, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 - Lato5: L=25, N _{req} =1, N _f =1, Ø=16 - Lato6: L=32, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 -													
	L=25, N _{req} =1, N _f =1, Ø=16 - Lato6: L=32, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 -													

LEGENDA Travi - Verifiche pressoflessione deviata 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.
N, Mx, My	Valori della terna di sollecitazione cui corrisponde il minimo coefficiente di sicurezza.
CS	Minimo Coefficiente di sicurezza. (Le sollecitazioni ultime Nu, Mxu, Myu sono date da N, Mx, My moltiplicate per C.S.).
MRx, MRy	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.
N ult	Sforzo normale ultimo per compressione semplice.
φ Ve, φ Vi, φ St	Diametri, rispettivamente, delle barre di acciaio nei vertici esterni e nei vertici interni e delle staffe.
L, N_{req}, N_f, φ	Lunghezza, numero di registri, numero di barre e relativo diametro, per ciascun lato della sezione.
Intrv	[SI] = nodo con presenza di rinforzo; [NO] = nodo senza rinforzo.

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

Travi - Verifiche a taglio per pressoflessione deviata allo stato limite ultimo																	
Trave	%LLI	Tx	Ty	CS	Vcc		Vvd		Vcd		Vvp		Vfd		Aft	Pst	Intrv
	[%]	[N]	[N]		X	Y	X	Y	X	Y	X	Y	X	Y	[cm²/cm]	[cm]	
Piano Terra										Travata: Trave1a-2a-3a-4a-5a							
Trave 1a-2a	0%	82,11	82,11	1.00	57475	57475	82118	82118	0	0	0	0	0	0	0.078	12	NO
		8	8		0	0									5		
	25%	77,43	77,43	1.00	57475	57475	77435	77435	0	0	0	0	0	0	0.053	18	NO
		5	5		0	0									0		
	50%	-	-	1.00	57475	57475	72546	72546	0	0	0	0	0	0	0.053	18	NO
		72,54	72,54		0	0									0		
Trave 2a-3a	75%	-	-	1.00	57475	57475	77435	77435	0	0	0	0	0	0	0.053	18	NO
		77,43	77,43		0	0									0		
	100%	-	-	1.00	57475	57475	82118	82118	0	0	0	0	0	0	0.078	12	NO
		82,11	82,11		0	0									5		
	0%	82,14	82,14	1.00	57475	57475	82149	82149	0	0	0	0	0	0	0.078	12	NO
		9	9		0	0									5		
	25%	77,46	77,46	1.00	57475	57475	77466	77466	0	0	0	0	0	0	0.053	18	NO

Travi - Verifiche a taglio per pressoflessione deviata allo stato limite ultimo																	
Trave	%LLI	Tx	Ty	CS	Vcc		Vwd		Vcd		Vwp		Vfd		Aft	Pst	Intrv
	[%]	[N]	[N]		X	Y	X	Y	X	Y	X	Y	X	Y	[cm²/cm]	[cm]	
Trave 3a-4a		6	6		0	0									0		
	50%	-	-	1.00	57475	57475	72577	72577	0	0	0	0	0	0	0.053	18	NO
		72,57	72,57		0	0									0		
	75%	-	-	1.00	57475	57475	77466	77466	0	0	0	0	0	0	0.053	18	NO
		77,46	77,46		0	0									0		
	100%	-	-	1.00	57475	57475	82149	82149	0	0	0	0	0	0	0.078	12	NO
		82,14	82,14		0	0									5		
	0%	82,15	82,15	1.00	57475	57475	82152	82152	0	0	0	0	0	0	0.078	12	NO
		2	2		0	0									5		
	25%	77,46	77,46	1.00	57475	57475	77469	77469	0	0	0	0	0	0	0.053	18	NO
Trave 4a-5a		9	9		0	0									0		
	50%	-	-	1.00	57475	57475	72580	72580	0	0	0	0	0	0	0.053	18	NO
		72,58	72,58		0	0									0		
	75%	-	-	1.00	57475	57475	77469	77469	0	0	0	0	0	0	0.053	18	NO
		77,46	77,46		0	0									0		
	100%	-	-	1.00	57475	57475	82152	82152	0	0	0	0	0	0	0.078	12	NO
		82,15	82,15		0	0									5		
	0%	82,15	82,15	1.00	57475	57475	82157	82157	0	0	0	0	0	0	0.078	12	NO
		7	7		0	0									5		
	25%	77,47	77,47	1.00	57475	57475	77476	77476	0	0	0	0	0	0	0.053	18	NO
Trave 5a-6a		6	6		0	0									0		
	50%	-	-	1.00	57475	57475	72590	72590	0	0	0	0	0	0	0.053	18	NO
		72,59	72,59		0	0									0		
	75%	-	-	1.00	57475	57475	77477	77477	0	0	0	0	0	0	0.053	18	NO
		77,47	77,47		0	0									0		
	100%	-	-	1.00	57475	57475	82156	82156	0	0	0	0	0	0	0.078	12	NO
		82,15	82,15		0	0									5		
	0%	82,15	82,15	1.00	57475	57475	82157	82157	0	0	0	0	0	0	0.078	12	NO
		7	7		0	0									5		
	25%	77,47	77,47	1.00	57475	57475	77476	77476	0	0	0	0	0	0	0.053	18	NO

LEGENDA Travi - Verifiche a taglio per pressoflessione deviata 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.
Tx	Valori delle sollecitazioni di taglio rispetto alla direzione X.
Ty	Valori delle sollecitazioni 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.
Vwd	Contributo dell'acciaio al taglio ultimo dovuto alle staffe.
Vcd	Contributo del calcestruzzo al taglio ultimo.
Vwp	Contributo dell'acciaio al taglio ultimo dovuto ai ferri piegati.
Vfd	Contributo acciaio al Taglio ultimo dovuto al rinforzo in FRP.
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.

TRAVI - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO STATO LIMITE DI DANNO (Elevazione)

Travi - Verifiche pressoflessione retta allo stato limite di danno										
Trave	%LLI	Ns	Mxs	Ni	Mxi	Afs	Afi	CSs	CSi	
	[%]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]	[cm²]	[cm²]			
Piano Terra						Travata: Trave1-1a-2				
Trave 1-1a	0%	-198,908	120,046	-	-	12.07	12.07	2.73	-	
	12.5%	-198,908	120,046	-204,724	18,599	12.07	12.07	2.73	17.53	
	25%	-200,673	88,074	-207,395	33,460	12.07	12.07	3.72	9.72	
	37.5%	-203,344	48,783	-202,497	45,052	12.07	12.07	6.69	7.26	
	50%	-206,017	13,922	-212,737	54,213	12.07	12.07	23.39	5.96	
	62.5%	-	-	-215,408	73,498	12.07	12.07	-	4.38	
	75%	-	-	-218,080	88,357	12.07	12.07	-	3.64	
	87.5%	-	-	-219,423	96,777	12.07	12.07	-	3.31	
	100%	-	-	-219,423	96,777	12.07	12.07	-	3.31	
	0%	-	-	-219,332	96,656	12.07	12.07	-	3.32	
Trave 1a-2	12.5%	-	-	-219,332	96,656	12.07	12.07	-	3.32	
	25%	-	-	-217,992	88,256	12.07	12.07	-	3.64	
	37.5%	-	-	-215,323	73,414	12.07	12.07	-	4.39	
	50%	-205,926	13,950	-212,653	54,154	12.07	12.07	23.34	5.97	
	62.5%	-203,255	48,766	-202,637	45,035	12.07	12.07	6.70	7.26	
	75%	-200,586	88,000	-207,312	33,460	12.07	12.07	3.72	9.72	
	87.5%	-198,823	119,879	-204,641	18,597	12.07	12.07	2.74	17.53	
	100%	-198,823	119,879	-	-	12.07	12.07	2.74	-	
Piano Terra						Travata: Trave3-2a-4				
Trave 3-2a	0%	-240,960	145,215	-	-	12.07	12.07	2.15	-	
	12.5%	-240,960	145,215	-249,502	10,017	12.07	12.07	2.15	30.92	

Travi - Verifiche pressoflessione retta allo stato limite di danno									
Trave	%LLI	Ns	Mxs	Ni	Mxi	Afs	Afi	CSs	CSi
	[%]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]	[cm ²]	[cm ²]		
Trave 2a-4	25%	-243,475	103,136	-253,476	37,124	12.07	12.07	3.02	8.30
	37.5%	-247,449	52,056	-252,233	58,479	12.07	12.07	5.96	5.28
	50%	-251,426	7,565	-261,423	75,243	12.07	12.07	40.85	4.06
	62.5%	-	-	-265,397	96,563	12.07	12.07	-	3.15
	75%	-	-	-269,372	111,296	12.07	12.07	-	2.72
	87.5%	-	-	-271,043	118,486	12.07	12.07	-	2.55
	100%	-	-	-271,043	118,486	12.07	12.07	-	2.55
	0%	-	-	-271,272	118,541	12.07	12.07	-	2.55
	12.5%	-	-	-271,272	118,541	12.07	12.07	-	2.55
	25%	-	-	-269,605	111,310	12.07	12.07	-	2.72
	37.5%	-	-	-265,635	96,523	12.07	12.07	-	3.15
	50%	-251,656	7,795	-261,664	75,157	12.07	12.07	39.63	4.06
	62.5%	-247,682	52,300	-252,712	58,496	12.07	12.07	5.93	5.27
	75%	-243,712	103,380	-253,718	37,184	12.07	12.07	3.02	8.29
	87.5%	-241,200	145,389	-249,744	10,110	12.07	12.07	2.15	30.62
	100%	-241,200	145,389	-	-	12.07	12.07	2.15	-
Piano Terra						Travata: Trave5-3a-6			
Trave 5-3a	0%	-247,920	145,376	-	-	12.07	12.07	2.13	-
	12.5%	-247,920	145,376	-256,462	8,566	12.07	12.07	2.13	35.86
	25%	-250,435	102,984	-260,436	37,435	12.07	12.07	3.00	8.17
	37.5%	-254,409	51,485	-264,411	59,714	12.07	12.07	5.98	5.10
	50%	-258,386	6,574	-268,383	77,295	12.07	12.07	46.62	3.92
	62.5%	-	-	-272,357	99,036	12.07	12.07	-	3.04
	75%	-	-	-276,332	114,188	12.07	12.07	-	2.63
	87.5%	-	-	-278,003	121,690	12.07	12.07	-	2.46
	100%	-	-	-278,003	121,690	12.07	12.07	-	2.46
	0%	-	-	-278,602	121,698	12.07	12.07	-	2.46
	12.5%	-	-	-278,602	121,698	12.07	12.07	-	2.46
	25%	-	-	-276,935	114,164	12.07	12.07	-	2.63
	37.5%	-	-	-272,965	98,965	12.07	12.07	-	3.04
	50%	-258,986	6,796	-268,994	77,191	12.07	12.07	45.06	3.92
	62.5%	-255,012	51,712	-265,018	59,771	12.07	12.07	5.95	5.09
	75%	-251,042	103,201	-261,048	37,512	12.07	12.07	3.00	8.14
	87.5%	-248,530	145,514	-257,074	8,675	12.07	12.07	2.13	35.38
	100%	-248,530	145,514	-	-	12.07	12.07	2.13	-
Piano Terra						Travata: Trave7-4a-8			
Trave 7-4a	0%	-239,638	144,757	-	-	12.07	12.07	2.16	-
	12.5%	-239,638	144,757	-248,177	9,668	12.07	12.07	2.16	32.08
	25%	-242,153	102,749	-252,151	36,864	12.07	12.07	3.04	8.38
	37.5%	-246,125	51,769	-250,810	58,322	12.07	12.07	6.01	5.30
	50%	-250,100	7,372	-260,097	75,202	12.07	12.07	41.98	4.07
	62.5%	-	-	-264,069	96,431	12.07	12.07	-	3.16
	75%	-	-	-268,042	111,071	12.07	12.07	-	2.73
	87.5%	-	-	-269,713	118,197	12.07	12.07	-	2.56
	100%	-	-	-269,713	118,197	12.07	12.07	-	2.56
	0%	-	-	-270,130	118,094	12.07	12.07	-	2.56
	12.5%	-	-	-270,130	118,094	12.07	12.07	-	2.56
	25%	-	-	-268,463	110,964	12.07	12.07	-	2.73
	37.5%	-	-	-264,494	96,312	12.07	12.07	-	3.16
	50%	-250,517	7,520	-260,523	75,085	12.07	12.07	41.14	4.07
	62.5%	-246,543	51,882	-251,352	58,366	12.07	12.07	5.99	5.29
	75%	-242,573	102,817	-252,578	36,919	12.07	12.07	3.04	8.36
	87.5%	-240,062	144,723	-248,605	9,742	12.07	12.07	2.16	31.82
	100%	-240,062	144,723	-	-	12.07	12.07	2.16	-
Piano Terra						Travata: Trave9-5a-10			
Trave 9-5a	0%	-196,261	118,354	-	-	12.07	12.07	2.78	-
	12.5%	-196,261	118,354	-202,074	17,673	12.07	12.07	2.78	18.50
	25%	-198,026	86,631	-204,745	32,840	12.07	12.07	3.79	9.93
	37.5%	-200,695	47,670	-199,743	44,740	12.07	12.07	6.87	7.33
	50%	-203,366	13,140	-210,086	54,169	12.07	12.07	24.85	5.98
	62.5%	-	-	-212,755	73,128	12.07	12.07	-	4.42
	75%	-	-	-215,425	87,662	12.07	12.07	-	3.67
	87.5%	-	-	-216,768	95,842	12.07	12.07	-	3.36
	100%	-	-	-216,768	95,842	12.07	12.07	-	3.36
	0%	-	-	-216,906	95,705	12.07	12.07	-	3.36
	12.5%	-	-	-216,906	95,705	12.07	12.07	-	3.36
	25%	-	-	-215,566	87,530	12.07	12.07	-	3.68
	37.5%	-	-	-212,898	72,995	12.07	12.07	-	4.43
	50%	-203,503	13,284	-210,228	54,040	12.07	12.07	24.58	6.00
	62.5%	-200,832	47,789	-200,373	44,762	12.07	12.07	6.85	7.32
	75%	-198,163	86,711	-204,888	32,909	12.07	12.07	3.79	9.91
	87.5%	-196,401	118,359	-202,218	17,744	12.07	12.07	2.78	18.43
	100%	-196,401	118,359	-	-	12.07	12.07	2.78	-
Piano Terra						Travata: Trave1-3-5-7-9			
Trave 1-3	0%	-39,650	38,847	-39,650	34,383	12.07	12.07	9.94	11.23
	12.5%	-39,650	38,847	-39,650	34,383	12.07	12.07	9.94	11.23
	25%	-39,650	35,665	-39,650	33,349	12.07	12.07	10.83	11.58
	37.5%	-39,650	23,989	-39,650	28,483	12.07	12.07	16.10	13.56
	50%	-39,650	13,596	-39,650	22,336	12.07	12.07	28.40	17.29
	62.5%	-39,650	21,102	-39,650	17,242	12.07	12.07	18.30	22.40
	75%	-39,650	34,299	-39,650	20,589	12.07	12.07	11.26	18.76
	87.5%	-39,650	37,869	-39,650	21,233	12.07	12.07	10.20	18.19

Travi - Verifiche pressoflessione retta allo stato limite di danno									
Trave	%LLI	Ns	Mxs	Ni	Mxi	Afs	Afi	CSs	CSi
	[%]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]	[cm ²]	[cm ²]		
Trave 3-5	100%	-39,650	37,869	-39,650	21,233	12.07	12.07	10.20	18.19
	0%	-13,276	38,246	-13,276	27,586	12.07	12.07	10.35	14.35
	12.5%	-13,276	38,246	-13,276	27,586	12.07	12.07	10.35	14.35
	25%	-13,276	35,011	-13,276	26,771	12.07	12.07	11.30	14.78
	37.5%	-13,276	23,130	-13,276	22,766	12.07	12.07	17.11	17.38
	50%	-13,276	12,530	-13,276	17,478	12.07	12.07	31.58	22.64
	62.5%	-13,276	22,097	-13,276	19,235	12.07	12.07	17.91	20.57
	75%	-13,276	34,435	-13,276	22,785	12.07	12.07	11.49	17.37
	87.5%	-13,276	37,785	-13,276	23,485	12.07	12.07	10.47	16.85
	100%	-13,276	37,785	-13,276	23,485	12.07	12.07	10.47	16.85
Trave 5-7	0%	-13,448	37,624	-13,448	23,712	12.07	12.07	10.52	16.69
	12.5%	-13,448	37,624	-13,448	23,712	12.07	12.07	10.52	16.69
	25%	-13,448	34,282	-13,448	22,990	12.07	12.07	11.54	17.21
	37.5%	-13,448	21,975	-13,448	19,347	12.07	12.07	18.01	20.45
	50%	-13,448	12,841	-13,448	17,459	12.07	12.07	30.81	22.66
	62.5%	-13,448	23,535	-13,448	22,715	12.07	12.07	16.81	17.42
	75%	-13,448	35,509	-13,448	26,691	12.07	12.07	11.14	14.82
	87.5%	-13,448	38,766	-13,448	27,498	12.07	12.07	10.21	14.39
	100%	-13,448	38,766	-13,448	27,498	12.07	12.07	10.21	14.39
	0%	-39,626	37,727	-39,626	20,501	12.07	12.07	10.24	18.84
Trave 7-9	12.5%	-39,626	37,727	-39,626	20,501	12.07	12.07	10.24	18.84
	25%	-39,626	34,183	-39,626	19,897	12.07	12.07	11.30	19.41
	37.5%	-39,626	21,025	-39,626	16,717	12.07	12.07	18.37	23.10
	50%	-39,626	13,406	-39,626	22,266	12.07	12.07	28.81	17.34
	62.5%	-39,626	23,635	-39,626	28,379	12.07	12.07	16.34	13.61
	75%	-39,626	35,140	-39,626	33,214	12.07	12.07	10.99	11.63
	87.5%	-39,626	38,266	-39,626	34,236	12.07	12.07	10.09	11.28
	100%	-39,626	38,266	-39,626	34,236	12.07	12.07	10.09	11.28
Piano Terra						Travata: Trave2-4-6-8-10			
Trave 2-4	0%	-39,530	38,680	-39,530	34,582	12.07	12.07	9.98	11.17
	12.5%	-39,530	38,680	-39,530	34,582	12.07	12.07	9.98	11.17
	25%	-39,530	35,512	-39,530	33,534	12.07	12.07	10.88	11.52
	37.5%	-39,530	23,888	-39,530	28,616	12.07	12.07	16.17	13.50
	50%	-39,530	13,549	-39,530	22,411	12.07	12.07	28.50	17.23
	62.5%	-39,530	21,273	-39,530	17,055	12.07	12.07	18.16	22.65
	75%	-39,530	34,526	-39,530	20,344	12.07	12.07	11.19	18.98
	87.5%	-39,530	38,108	-39,530	20,978	12.07	12.07	10.13	18.41
	100%	-39,530	38,108	-39,530	20,978	12.07	12.07	10.13	18.41
	0%	-13,272	38,480	-13,272	27,468	12.07	12.07	10.28	14.41
Trave 4-6	12.5%	-13,272	38,480	-13,272	27,468	12.07	12.07	10.28	14.41
	25%	-13,272	35,235	-13,272	26,661	12.07	12.07	11.23	14.84
	37.5%	-13,272	23,314	-13,272	22,684	12.07	12.07	16.97	17.45
	50%	-13,272	12,673	-13,272	17,423	12.07	12.07	31.23	22.71
	62.5%	-13,272	22,028	-13,272	19,272	12.07	12.07	17.97	20.53
	75%	-13,272	34,338	-13,272	22,860	12.07	12.07	11.53	17.31
	87.5%	-13,272	37,681	-13,272	23,569	12.07	12.07	10.50	16.79
	100%	-13,272	37,681	-13,272	23,569	12.07	12.07	10.50	16.79
	0%	-13,467	37,876	-13,467	23,712	12.07	12.07	10.45	16.69
	12.5%	-13,467	37,876	-13,467	23,712	12.07	12.07	10.45	16.69
Trave 6-8	25%	-13,467	34,519	-13,467	22,991	12.07	12.07	11.46	17.21
	37.5%	-13,467	22,148	-13,467	19,352	12.07	12.07	17.87	20.45
	50%	-13,467	12,814	-13,467	17,570	12.07	12.07	30.88	22.52
	62.5%	-13,467	23,502	-13,467	22,892	12.07	12.07	16.84	17.28
	75%	-13,467	35,475	-13,467	26,929	12.07	12.07	11.15	14.69
	87.5%	-13,467	38,730	-13,467	27,752	12.07	12.07	10.22	14.26
	100%	-13,467	38,730	-13,467	27,752	12.07	12.07	10.22	14.26
	0%	-39,815	37,614	-39,815	20,586	12.07	12.07	10.26	18.76
	12.5%	-39,815	37,614	-39,815	20,586	12.07	12.07	10.26	18.76
	25%	-39,815	34,077	-39,815	19,979	12.07	12.07	11.33	19.33
Trave 8-10	37.5%	-39,815	20,941	-39,815	16,777	12.07	12.07	18.44	23.01
	50%	-39,815	13,427	-39,815	22,255	12.07	12.07	28.76	17.35
	62.5%	-39,815	23,674	-39,815	28,346	12.07	12.07	16.31	13.62
	75%	-39,815	35,201	-39,815	33,157	12.07	12.07	10.97	11.64
	87.5%	-39,815	38,330	-39,815	34,174	12.07	12.07	10.07	11.30
	100%	-39,815	38,330	-39,815	34,174	12.07	12.07	10.07	11.30

LEGENDA Travi - Verifiche pressoflessione retta allo stato limite di danno

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.

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

Travi - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo stato limite di danno											
Trave	LLI	max/min	Ty	CS	Vcc	Vwd	N	Vwp	Vr1	Vfd	Ctg Ø

	[%]	[%]	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
Piano Terra							Travata: Trave1-1a-2				
Trave 1-1a	0%	+	81,308	9.57	1,003,659	778,191	0	0	1,094,466	0	2.50
		-	-	-	1,003,659	778,191	0	0	1,094,466	0	2.50
Trave 1a-2	25%	+	75,951	6.83	1,003,659	518,794	0	0	0	0	2.50
		-	-	-	1,003,659	518,794	0	0	0	0	2.50
	50%	+	59,743	8.68	1,003,659	518,794	0	0	0	0	2.50
		-	-	-	1,003,659	518,794	0	0	0	0	2.50
	75%	+	43,534	11.92	1,003,659	518,794	0	0	0	0	2.50
		-	-9,273	55.95	1,003,659	518,794	0	0	0	0	2.50
	100%	+	27,325	18.99	1,003,659	518,794	0	0	827,148	0	2.50
		-	-13,348	38.87	1,003,659	518,794	0	0	827,148	0	2.50
	0%	+	13,273	39.09	1,003,659	518,794	0	0	828,757	0	2.50
		-	-27,336	18.98	1,003,659	518,794	0	0	828,757	0	2.50
	25%	+	9,213	56.31	1,003,659	518,794	0	0	0	0	2.50
		-	-43,528	11.92	1,003,659	518,794	0	0	0	0	2.50
	50%	+	-	-	1,003,659	518,794	0	0	0	0	2.50
		-	-59,721	8.69	1,003,659	518,794	0	0	0	0	2.50
	75%	+	-	-	1,003,659	518,794	0	0	0	0	2.50
		-	-75,914	6.83	1,003,659	518,794	0	0	0	0	2.50
	100%	+	-	-	1,003,659	778,191	0	0	1,094,466	0	2.50
		-	-81,253	9.58	1,003,659	778,191	0	0	1,094,466	0	2.50
Piano Terra							Travata: Trave3-2a-4				
Trave 3-2a	0%	+	107,134	7.26	1,003,659	778,191	0	0	1,094,466	0	2.50
		-	-	-	1,003,659	778,191	0	0	1,094,466	0	2.50
Trave 2a-4	25%	+	99,500	5.21	1,003,659	518,794	0	0	0	0	2.50
		-	-	-	1,003,659	518,794	0	0	0	0	2.50
	50%	+	75,387	6.88	1,003,659	518,794	0	0	0	0	2.50
		-	-	-	1,003,659	518,794	0	0	0	0	2.50
	75%	+	51,273	10.12	1,003,659	518,794	0	0	0	0	2.50
		-	-4,650	NS	1,003,659	518,794	0	0	0	0	2.50
	100%	+	27,159	19.10	1,003,659	518,794	0	0	898,615	0	2.50
		-	-9,720	53.37	1,003,659	518,794	0	0	898,615	0	2.50
	0%	+	9,664	53.68	1,003,659	518,794	0	0	900,834	0	2.50
		-	-27,312	19.00	1,003,659	518,794	0	0	900,834	0	2.50
	25%	+	4,616	NS	1,003,659	518,794	0	0	0	0	2.50
		-	-51,401	10.09	1,003,659	518,794	0	0	0	0	2.50
	50%	+	-	-	1,003,659	518,794	0	0	0	0	2.50
		-	-75,491	6.87	1,003,659	518,794	0	0	0	0	2.50
	75%	+	-	-	1,003,659	518,794	0	0	0	0	2.50
		-	-99,582	5.21	1,003,659	518,794	0	0	0	0	2.50
	100%	+	-	-	1,003,659	778,191	0	0	1,094,466	0	2.50
		-	-107,188	7.26	1,003,659	778,191	0	0	1,094,466	0	2.50
Piano Terra							Travata: Trave5-3a-6				
Trave 5-3a	0%	+	107,902	7.21	1,003,659	778,191	0	0	1,094,466	0	2.50
		-	-	-	1,003,659	778,191	0	0	1,094,466	0	2.50
Trave 3a-6	25%	+	100,268	5.17	1,003,659	518,794	0	0	0	0	2.50
		-	-	-	1,003,659	518,794	0	0	0	0	2.50
	50%	+	76,155	6.81	1,003,659	518,794	0	0	0	0	2.50
		-	-	-	1,003,659	518,794	0	0	0	0	2.50
	75%	+	52,041	9.97	1,003,659	518,794	0	0	0	0	2.50
		-	-1,426	NS	1,003,659	518,794	0	0	0	0	2.50
	100%	+	27,927	18.58	1,003,659	518,794	0	0	967,176	0	2.50
		-	-6,496	79.86	1,003,659	518,794	0	0	967,176	0	2.50
	0%	+	6,433	80.65	1,003,659	518,794	0	0	969,012	0	2.50
		-	-28,061	18.49	1,003,659	518,794	0	0	969,012	0	2.50
	25%	+	1,385	NS	1,003,659	518,794	0	0	0	0	2.50
		-	-52,150	9.95	1,003,659	518,794	0	0	0	0	2.50
	50%	+	-	-	1,003,659	518,794	0	0	0	0	2.50
		-	-76,240	6.80	1,003,659	518,794	0	0	0	0	2.50
	75%	+	-	-	1,003,659	518,794	0	0	0	0	2.50
		-	-100,331	5.17	1,003,659	518,794	0	0	0	0	2.50
	100%	+	-	-	1,003,659	778,191	0	0	1,094,466	0	2.50
		-	-107,937	7.21	1,003,659	778,191	0	0	1,094,466	0	2.50
Piano Terra							Travata: Trave7-4a-8				
Trave 7-4a	0%	+	106,953	7.28	1,003,659	778,191	0	0	1,094,466	0	2.50
		-	-	-	1,003,659	778,191	0	0	1,094,466	0	2.50
Trave 4a-8	25%	+	99,321	5.22	1,003,659	518,794	0	0	0	0	2.50
		-	-	-	1,003,659	518,794	0	0	0	0	2.50
	50%	+	75,212	6.90	1,003,659	518,794	0	0	0	0	2.50
		-	-	-	1,003,659	518,794	0	0	0	0	2.50
	75%	+	51,103	10.15	1,003,659	518,794	0	0	0	0	2.50
		-	-4,480	NS	1,003,659	518,794	0	0	0	0	2.50
	100%	+	26,993	19.22	1,003,659	518,794	0	0	900,878	0	2.50
		-	-9,549	54.33	1,003,659	518,794	0	0	900,878	0	2.50
	0%	+	9,464	54.82	1,003,659	518,794	0	0	903,104	0	2.50
		-	-27,064	19.17	1,003,659	518,794	0	0	903,104	0	2.50
	25%	+	4,416	NS	1,003,659	518,794	0	0	0	0	2.50
		-	-51,149	10.14	1,003,659	518,794	0	0	0	0	2.50
	50%	+	-	-	1,003,659	518,794	0	0	0	0	2.50
		-	-75,235	6.90	1,003,659	518,794	0	0	0	0	2.50
	75%	+	-	-	1,003,659	518,794	0	0	0	0	2.50
		-	-	-	1,003,659	518,794	0	0	0	0	2.50

Travi - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo stato limite di danno											
Trave	LLI	max/min	Ty	CS	Vcc	Vwd	N	Vwp	Vr1	Vfd	Ctg Ø
	[%]	[%]	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
		-	-99,320	5.22	1,003,659	518,794	0	0	0	0	2.50
	100%	+	-	-	1,003,659	778,191	0	0	1,094,466	0	2.50
		-	-106,926	7.28	1,003,659	778,191	0	0	1,094,466	0	2.50
Piano Terra							Travata: Trave9-5a-10				
Trave 9-5a	0%	+	80,700	9.64	1,003,659	778,191	0	0	1,094,466	0	2.50
		-	-	-	1,003,659	778,191	0	0	1,094,466	0	2.50
	25%	+	75,345	6.89	1,003,659	518,794	0	0	0	0	2.50
		-	-	-	1,003,659	518,794	0	0	0	0	2.50
	50%	+	59,141	8.77	1,003,659	518,794	0	0	0	0	2.50
		-	-	-	1,003,659	518,794	0	0	0	0	2.50
	75%	+	42,937	12.08	1,003,659	518,794	0	0	0	0	2.50
		-	-8,706	59.59	1,003,659	518,794	0	0	0	0	2.50
	100%	+	26,732	19.41	1,003,659	518,794	0	0	832,845	0	2.50
		-	-12,780	40.59	1,003,659	518,794	0	0	832,845	0	2.50
Trave 5a-10	0%	+	12,706	40.83	1,003,659	518,794	0	0	834,778	0	2.50
		-	-26,775	19.38	1,003,659	518,794	0	0	834,778	0	2.50
	25%	+	8,646	60.00	1,003,659	518,794	0	0	0	0	2.50
		-	-42,963	12.08	1,003,659	518,794	0	0	0	0	2.50
	50%	+	-	-	1,003,659	518,794	0	0	0	0	2.50
		-	-59,152	8.77	1,003,659	518,794	0	0	0	0	2.50
	75%	+	-	-	1,003,659	518,794	0	0	0	0	2.50
		-	-75,339	6.89	1,003,659	518,794	0	0	0	0	2.50
	100%	+	-	-	1,003,659	778,191	0	0	1,094,466	0	2.50
		-	-80,678	9.65	1,003,659	778,191	0	0	1,094,466	0	2.50
Piano Terra							Travata: Trave1-3-5-7-9				
Trave 1-3	0%	+	32,096	24.25	1,003,659	778,191	0	0	828,965	0	2.50
		-	-15,572	49.97	1,003,659	778,191	0	0	828,965	0	2.50
	25%	+	31,266	24.89	1,003,659	778,191	0	0	0	0	2.50
		-	-22,090	35.23	1,003,659	778,191	0	0	0	0	2.50
	50%	+	24,747	20.96	1,003,659	518,794	0	0	0	0	2.50
		-	-28,609	18.13	1,003,659	518,794	0	0	0	0	2.50
	75%	+	18,229	42.69	1,003,659	778,191	0	0	0	0	2.50
		-	-35,127	22.15	1,003,659	778,191	0	0	0	0	2.50
	100%	+	11,711	66.45	1,003,659	778,191	0	0	916,235	0	2.50
		-	-35,957	21.64	1,003,659	778,191	0	0	916,235	0	2.50
Trave 3-5	0%	+	32,597	23.87	1,003,659	778,191	0	0	870,063	0	2.50
		-	-13,367	58.22	1,003,659	778,191	0	0	870,063	0	2.50
	25%	+	31,767	24.50	1,003,659	778,191	0	0	0	0	2.50
		-	-19,885	39.13	1,003,659	778,191	0	0	0	0	2.50
	50%	+	25,248	20.55	1,003,659	518,794	0	0	0	0	2.50
		-	-26,404	19.65	1,003,659	518,794	0	0	0	0	2.50
	75%	+	18,730	41.55	1,003,659	778,191	0	0	0	0	2.50
		-	-32,922	23.64	1,003,659	778,191	0	0	0	0	2.50
	100%	+	12,212	63.72	1,003,659	778,191	0	0	896,468	0	2.50
		-	-33,752	23.06	1,003,659	778,191	0	0	896,468	0	2.50
Trave 5-7	0%	+	33,683	23.10	1,003,659	778,191	0	0	892,050	0	2.50
		-	-12,459	62.46	1,003,659	778,191	0	0	892,050	0	2.50
	25%	+	32,853	23.69	1,003,659	778,191	0	0	0	0	2.50
		-	-18,977	41.01	1,003,659	778,191	0	0	0	0	2.50
	50%	+	26,334	19.70	1,003,659	518,794	0	0	0	0	2.50
		-	-25,496	20.35	1,003,659	518,794	0	0	0	0	2.50
	75%	+	19,816	39.27	1,003,659	778,191	0	0	0	0	2.50
		-	-32,014	24.31	1,003,659	778,191	0	0	0	0	2.50
	100%	+	13,298	58.52	1,003,659	778,191	0	0	872,900	0	2.50
		-	-32,844	23.69	1,003,659	778,191	0	0	872,900	0	2.50
Trave 7-9	0%	+	35,875	21.69	1,003,659	778,191	0	0	921,807	0	2.50
		-	-11,319	68.75	1,003,659	778,191	0	0	921,807	0	2.50
	25%	+	35,049	22.20	1,003,659	778,191	0	0	0	0	2.50
		-	-17,833	43.64	1,003,659	778,191	0	0	0	0	2.50
	50%	+	28,535	18.18	1,003,659	518,794	0	0	0	0	2.50
		-	-24,347	21.31	1,003,659	518,794	0	0	0	0	2.50
	75%	+	22,020	35.34	1,003,659	778,191	0	0	0	0	2.50
		-	-30,862	25.22	1,003,659	778,191	0	0	0	0	2.50
	100%	+	15,506	50.19	1,003,659	778,191	0	0	826,686	0	2.50
		-	-31,688	24.56	1,003,659	778,191	0	0	826,686	0	2.50
Piano Terra							Travata: Trave2-4-6-8-10				
Trave 2-4	0%	+	31,963	24.35	1,003,659	778,191	0	0	825,446	0	2.50
		-	-15,713	49.53	1,003,659	778,191	0	0	825,446	0	2.50
	25%	+	31,133	25.00	1,003,659	778,191	0	0	0	0	2.50
		-	-22,231	35.00	1,003,659	778,191	0	0	0	0	2.50
	50%	+	24,614	22.58	1,003,659	555,851	0	0	0	0	2.50
		-	-28,750	19.33	1,003,659	555,851	0	0	0	0	2.50
	75%	+	18,096	43.00	1,003,659	778,191	0	0	0	0	2.50
		-	-35,268	22.07	1,003,659	778,191	0	0	0	0	2.50
	100%	+	11,578	67.21	1,003,659	778,191	0	0	918,947	0	2.50
		-	-36,098	21.56	1,003,659	778,191	0	0	918,947	0	2.50
Trave 4-6	0%	+	32,700	23.80	1,003,659	778,191	0	0	871,924	0	2.50
		-	-13,298	58.52	1,003,659	778,191	0	0	871,924	0	2.50
	25%	+	31,870	24.42	1,003,659	778,191	0	0	0	0	2.50

Travi - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo stato limite di danno											
Trave	LLI	max/min	Ty	CS	Vcc	Vwd	N	Vwp	Vr1	Vfd	Ctg Θ
	[%]	[%]	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
Trave 6-8		-	-19,816	39.27	1,003,659	778,191	0	0	0	0	2.50
	50%	+	25,351	23.61	1,003,659	598,609	0	0	0	0	2.50
		-	-26,335	22.73	1,003,659	598,609	0	0	0	0	2.50
	75%	+	18,833	41.32	1,003,659	778,191	0	0	0	0	2.50
		-	-32,853	23.69	1,003,659	778,191	0	0	0	0	2.50
	100%	+	12,315	63.19	1,003,659	778,191	0	0	894,389	0	2.50
		-	-33,683	23.10	1,003,659	778,191	0	0	894,389	0	2.50
	0%	+	33,843	22.99	1,003,659	778,191	0	0	893,201	0	2.50
		-	-12,447	62.52	1,003,659	778,191	0	0	893,201	0	2.50
	25%	+	33,013	23.57	1,003,659	778,191	0	0	0	0	2.50
		-	-18,965	41.03	1,003,659	778,191	0	0	0	0	2.50
	50%	+	26,494	20.98	1,003,659	555,851	0	0	0	0	2.50
Trave 8-10		-	-25,484	21.81	1,003,659	555,851	0	0	0	0	2.50
	75%	+	19,976	38.96	1,003,659	778,191	0	0	0	0	2.50
		-	-32,002	24.32	1,003,659	778,191	0	0	0	0	2.50
	100%	+	13,458	57.82	1,003,659	778,191	0	0	870,152	0	2.50
		-	-32,832	23.70	1,003,659	778,191	0	0	870,152	0	2.50
	0%	+	35,818	21.73	1,003,659	778,191	0	0	920,845	0	2.50
		-	-11,364	68.48	1,003,659	778,191	0	0	920,845	0	2.50
	25%	+	34,992	22.24	1,003,659	778,191	0	0	0	0	2.50
		-	-17,878	43.53	1,003,659	778,191	0	0	0	0	2.50
	50%	+	28,478	19.52	1,003,659	555,851	0	0	0	0	2.50
		-	-24,392	22.79	1,003,659	555,851	0	0	0	0	2.50
	75%	+	21,963	35.43	1,003,659	778,191	0	0	0	0	2.50
		-	-30,907	25.18	1,003,659	778,191	0	0	0	0	2.50
	100%	+	15,449	50.37	1,003,659	778,191	0	0	828,049	0	2.50
		-	-31,733	24.52	1,003,659	778,191	0	0	828,049	0	2.50

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

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+, 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.
N+, N-	Sforzo Normale medio nella Sezione di Verifica.
Vwd+, Vwd-	Contributi dell'acciaio al taglio ultimo dovuto alle staffe, relativi alle sollecitazioni "Ty+" e "Ty-".
Vcd+, Vcd-	Contributi del calcestruzzo ai tagli ultimi massimo e minimo dovuto alle staffe, relativi alle sollecitazioni "Ty+" e "Ty-".
Vwp+, Vwp-	Contributi dell'acciaio al taglio ultimo dovuti ai ferri piegati, relativi alle sollecitazioni "Ty+" e "Ty-".
Vr1+, Vr1-	Taglio Massimo in assenza di ARMATURA incrociata, relativi alle sollecitazioni.
Vfd+, Vfd-	Contributo del rinforzo in FRP al taglio trazione.
Ctg Θ+, Ctg Θ-	Ctg(Theta) utilizzato nel calcoli di Vcc, Vwd e Vwp, relativi alle sollecitazioni.

TRAVI - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO STATO LIMITE DI DANNO (Elevazione)

Travi - Verifiche pressoflessione deviata allo stato limite di danno													
Trave	%LLI	N	Mx	My	CS	MRx	MRy	NdMax	Nr	α	φ Ve	φ Vi	φ St
	[%]	[N]	[N-m]	[N-m]		[N-m]	[N-m]	[N]	[N]		[mm]	[mm]	[mm]
Piano Terra	Travata: Trave1a-2a-3a-4a-5a												
Trave 1a-2a	0%	-14,250	-17,129	62	8.03	137,605	381,669	0	0	1.00	16	16	8
	Lato1: L=32, N _{req} =1, N _r =2, Ø=16 - Lato2: L=25, N _{req} =1, N _r =1, Ø=16 - Lato3: L=40, N _{req} =1, N _r =2, Ø=16 - Lato4: L=40, N _{req} =1, N _r =2, Ø=16 - Lato5: L=25, N _{req} =1, N _r =1, Ø=16 - Lato6: L=32, N _{req} =1, N _r =2, Ø=16 -												
	25%	-14,250	-6,142	41	22.40	137,605	381,669	0	0	1.00	16	16	8
	Lato1: L=32, N _{req} =1, N _r =2, Ø=16 - Lato2: L=25, N _{req} =1, N _r =1, Ø=16 - Lato3: L=40, N _{req} =1, N _r =2, Ø=16 - Lato4: L=40, N _{req} =1, N _r =2, Ø=16 - Lato5: L=25, N _{req} =1, N _r =1, Ø=16 - Lato6: L=32, N _{req} =1, N _r =2, Ø=16 -												
	50%	-14,250	6,478	-14	25.77	166,968	381,669	0	0	1.00	16	16	8
	Lato1: L=32, N _{req} =1, N _r =2, Ø=16 - Lato2: L=25, N _{req} =1, N _r =1, Ø=16 - Lato3: L=40, N _{req} =1, N _r =2, Ø=16 - Lato4: L=40, N _{req} =1, N _r =2, Ø=16 - Lato5: L=25, N _{req} =1, N _r =1, Ø=16 - Lato6: L=32, N _{req} =1, N _r =2, Ø=16 -												
	75%	-14,250	6,437	-26	25.94	166,968	381,669	0	0	1.00	16	16	8
	Lato1: L=32, N _{req} =1, N _r =2, Ø=16 - Lato2: L=25, N _{req} =1, N _r =1, Ø=16 - Lato3: L=40, N _{req} =1, N _r =2, Ø=16 - Lato4: L=40, N _{req} =1, N _r =2, Ø=16 - Lato5: L=25, N _{req} =1, N _r =1, Ø=16 - Lato6: L=32, N _{req} =1, N _r =2, Ø=16 -												
	100%	-10,585	-2,575	-52	53.56	137,908	381,590	0	0	1.00	16	16	8
	Lato1: L=32, N _{req} =1, N _r =2, Ø=16 - Lato2: L=25, N _{req} =1, N _r =1, Ø=16 - Lato3: L=40, N _{req} =1, N _r =2, Ø=16 - Lato4: L=40, N _{req} =1, N _r =2, Ø=16 - Lato5: L=25, N _{req} =1, N _r =1, Ø=16 - Lato6: L=32, N _{req} =1, N _r =2, Ø=16 -												
	0%	-11,979	-10,517	-22	13.10	137,790	381,334	0	0	1.00	16	16	8
	Lato1: L=32, N _{req} =1, N _r =2, Ø=16 - Lato2: L=25, N _{req} =1, N _r =1, Ø=16 - Lato3: L=40, N _{req} =1, N _r =2, Ø=16 - Lato4: L=40, N _{req} =1, N _r =2, Ø=16 - Lato5: L=25, N _{req} =1, N _r =1, Ø=16 - Lato6: L=32, N _{req} =1, N _r =2, Ø=16 -												
Trave 2a-3a	25%	-11,833	3,636	-16	45.97	167,145	381,358	0	0	1.00	16	16	8
	Lato1: L=32, N _{req} =1, N _r =2, Ø=16 - Lato2: L=25, N _{req} =1, N _r =1, Ø=16 - Lato3: L=40, N _{req} =1, N _r =2, Ø=16 - Lato4: L=40, N _{req} =1, N _r =2, Ø=16 - Lato5: L=25, N _{req} =1, N _r =1, Ø=16 - Lato6: L=32, N _{req} =1, N _r =2, Ø=16 -												
	50%	-11,979	5,586	-17	29.92	167,135	381,334	0	0	1.00	16	16	8
	Lato1: L=32, N _{req} =1, N _r =2, Ø=16 - Lato2: L=25, N _{req} =1, N _r =1, Ø=16 - Lato3: L=40, N _{req} =1, N _r =2, Ø=16 - Lato4: L=40, N _{req} =1, N _r =2, Ø=16 - Lato5: L=25, N _{req} =1, N _r =1, Ø=16 - Lato6: L=32, N _{req} =1, N _r =2, Ø=16 -												

Travi - Verifiche pressoflessione deviata allo stato limite di danno													
Trave	%LLI	N	Mx	My	CS	MRx	MRy	NdMax	Nr	α	φ Ve	φ Vi	φ St
	[%]	[N]	[N-m]	[N-m]		[N-m]	[N-m]	[N]	[N]		[mm]	[mm]	[mm]
Trave 3a-4a	75%	-11,979	4,123	-17	40.54	167,135	381,334	0	0	1.00	16	16	8
	Lato1: L=32, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 - Lato2: L=25, N _{req} =1, N _f =1, Ø=16 - Lato3: L=40, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 - Lato4: L=40, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 - Lato5: L=25, N _{req} =1, N _f =1, Ø=16 - Lato6: L=32, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 -												
	100%	-11,833	-9,086	-14	15.17	137,802	381,358	0	0	1.00	16	16	8
	Lato1: L=32, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 - Lato2: L=25, N _{req} =1, N _f =1, Ø=16 - Lato3: L=40, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 - Lato4: L=40, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 - Lato5: L=25, N _{req} =1, N _f =1, Ø=16 - Lato6: L=32, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 -												
	0%	-11,831	-9,075	-37	15.18	137,803	381,360	0	0	1.00	16	16	8
	Lato1: L=32, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 - Lato2: L=25, N _{req} =1, N _f =1, Ø=16 - Lato3: L=40, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 - Lato4: L=40, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 - Lato5: L=25, N _{req} =1, N _f =1, Ø=16 - Lato6: L=32, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 -												
	25%	-12,119	4,107	-20	40.69	167,124	381,311	0	0	1.00	16	16	8
	Lato1: L=32, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 - Lato2: L=25, N _{req} =1, N _f =1, Ø=16 - Lato3: L=40, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 - Lato4: L=40, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 - Lato5: L=25, N _{req} =1, N _f =1, Ø=16 - Lato6: L=32, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 -												
	50%	-12,119	5,589	-4	29.90	167,124	381,311	0	0	1.00	16	16	8
	Lato1: L=32, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 - Lato2: L=25, N _{req} =1, N _f =1, Ø=16 - Lato3: L=40, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 - Lato4: L=40, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 - Lato5: L=25, N _{req} =1, N _f =1, Ø=16 - Lato6: L=32, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 -												
Trave 4a-5a	75%	-12,119	3,634	13	45.99	167,124	381,311	0	0	1.00	16	16	8
	Lato1: L=32, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 - Lato2: L=25, N _{req} =1, N _f =1, Ø=16 - Lato3: L=40, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 - Lato4: L=40, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 - Lato5: L=25, N _{req} =1, N _f =1, Ø=16 - Lato6: L=32, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 -												
	100%	-12,119	-10,453	47	13.18	137,779	381,311	0	0	1.00	16	16	8
	Lato1: L=32, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 - Lato2: L=25, N _{req} =1, N _f =1, Ø=16 - Lato3: L=40, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 - Lato4: L=40, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 - Lato5: L=25, N _{req} =1, N _f =1, Ø=16 - Lato6: L=32, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 -												
	0%	-10,536	-2,589	2	53.27	137,904	382,312	0	0	1.00	16	16	8
	Lato1: L=32, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 - Lato2: L=25, N _{req} =1, N _f =1, Ø=16 - Lato3: L=40, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 - Lato4: L=40, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 - Lato5: L=25, N _{req} =1, N _f =1, Ø=16 - Lato6: L=32, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 -												
	25%	-14,340	6,453	-3	25.87	166,961	381,652	0	0	1.00	16	16	8
	Lato1: L=32, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 - Lato2: L=25, N _{req} =1, N _f =1, Ø=16 - Lato3: L=40, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 - Lato4: L=40, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 - Lato5: L=25, N _{req} =1, N _f =1, Ø=16 - Lato6: L=32, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 -												
	50%	-14,340	6,486	-1	25.74	166,961	381,652	0	0	1.00	16	16	8
	Lato1: L=32, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 - Lato2: L=25, N _{req} =1, N _f =1, Ø=16 - Lato3: L=40, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 - Lato4: L=40, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 - Lato5: L=25, N _{req} =1, N _f =1, Ø=16 - Lato6: L=32, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 -												
	75%	-14,340	-6,178	13	22.27	137,598	381,652	0	0	1.00	16	16	8
	Lato1: L=32, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 - Lato2: L=25, N _{req} =1, N _f =1, Ø=16 - Lato3: L=40, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 - Lato4: L=40, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 - Lato5: L=25, N _{req} =1, N _f =1, Ø=16 - Lato6: L=32, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 -												
	100%	-14,340	-17,175	16	8.01	137,598	381,652	0	0	1.00	16	16	8
	Lato1: L=32, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 - Lato2: L=25, N _{req} =1, N _f =1, Ø=16 - Lato3: L=40, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 - Lato4: L=40, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 - Lato5: L=25, N _{req} =1, N _f =1, Ø=16 - Lato6: L=32, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 -												
	Lato1: L=32, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 - Lato2: L=25, N _{req} =1, N _f =1, Ø=16 - Lato3: L=40, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 - Lato4: L=40, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 - Lato5: L=25, N _{req} =1, N _f =1, Ø=16 - Lato6: L=32, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 -												
	Lato1: L=32, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 - Lato2: L=25, N _{req} =1, N _f =1, Ø=16 - Lato3: L=40, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 - Lato4: L=40, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 - Lato5: L=25, N _{req} =1, N _f =1, Ø=16 - Lato6: L=32, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 -												
	Lato1: L=32, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 - Lato2: L=25, N _{req} =1, N _f =1, Ø=16 - Lato3: L=40, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 - Lato4: L=40, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 - Lato5: L=25, N _{req} =1, N _f =1, Ø=16 - Lato6: L=32, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 -												
	Lato1: L=32, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 - Lato2: L=25, N _{req} =1, N _f =1, Ø=16 - Lato3: L=40, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 - Lato4: L=40, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 - Lato5: L=25, N _{req} =1, N _f =1, Ø=16 - Lato6: L=32, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 -												
	Lato1: L=32, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 - Lato2: L=25, N _{req} =1, N _f =1, Ø=16 - Lato3: L=40, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 - Lato4: L=40, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 - Lato5: L=25, N _{req} =1, N _f =1, Ø=16 - Lato6: L=32, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 -												
	Lato1: L=32, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 - Lato2: L=25, N _{req} =1, N _f =1, Ø=16 - Lato3: L=40, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 - Lato4: L=40, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 - Lato5: L=25, N _{req} =1, N _f =1, Ø=16 - Lato6: L=32, N _{req} =1, N _f =2, Ø=16 -												

LEGENDA Travi - Verifiche pressoflessione deviata 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.
N, Mx, My	Valori della terna di sollecitazione cui corrisponde il minimo coefficiente di sicurezza.
CS	Minimo Coefficiente di sicurezza. (Le sollecitazioni ultime Nu, Mxu, Myu sono date da N, Mx, My moltiplicate per C.S.).
MRx, MRy	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.
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 _{fr} , φ	Lunghezza, numero di registri, numero di barre e relativo diametro, per ciascun lato della sezione.

TRAVI - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO STATO LIMITE DI DANNO (Elevazione)

Travi - Verifiche a taglio per pressoflessione deviata allo stato limite di danno																
Trave	%LLI	Tx	Ty	CS	Vcc		Vwd		Vcd		Vwp		Vfd		Aft	Pst
	[%]	[N]	[N]		X	Y	X	Y	X	Y	X	Y	X	Y	[cm²/cm]	[cm]
Piano Terra																
Travata: Trave1a-2a-3a-4a-5a																
Trave 1a-2a	0%	295	295	12.54	86212	81547	57423	26045	0	0	0	0	0	0	0.0785	12
	25%	295	295	11.16	86212	81547	38781	17589	0	0	0	0	0	0	0.0530	18
	50%	295	295	24.84	86212	81547	38781	17589	0	0	0	0	0	0	0.0530	18
	75%	295	295	23.68	86212	81547	38781	17589	0	0	0	0	0	0	0.0530	18
	100%	295	295	20.95	86212	81547	57423	26045	0	0	0	0	0	0	0.0785	12
Trave 2a-3a	0%	16,996	16,99	15.32	0	81547	0	26045	0	0	0	0	0	0	0.0785	12
	25%	11,991	11,99	14.67	0	81547	0	17589	0	0	0	0	0	0	0.0530	18
	50%	3,314	3,314	53.08	0	81547	0	17589	0	0	0	0	0	0	0.0530	18
	75%	11,182	11,18	15.73	0	81547	0	17589	0	0	0	0	0	0	0.0530	18
	100%	16,188	16,18	16.09	0	81547	0	26045	0	0	0	0	0	0	0.0785	12
Trave 3a-4a	0%	16,181	16,18	16.10	0	81547	0	26045	0	0	0	0	0	0	0.0785	12

Travi - Verifiche a taglio per pressoflessione deviata allo stato limite di danno																
Trave	%LLI	Tx	Ty	CS	Vcc		Vwd		Vcd		Vwp		Vfd		Aft	Pst
	[%]	[N]	[N]		X	Y	X	Y	X	Y	X	Y	X	Y	[cm ² /cm]	[cm]
Trave 4a-5a	25%	11,176	11,176	15.74	0	81547	0	17589	0	0	0	0	0	0	0.0530	18
			6			2		9								
	50%	3,280	3,280	53.63	0	81547	0	17589	0	0	0	0	0	0	0.0530	18
						2		9								
	75%	11,959	11,959	14.71	0	81547	0	17589	0	0	0	0	0	0	0.0530	18
			9			2		9								
	100%	16,962	16,962	15.36	0	81547	0	26045	0	0	0	0	0	0	0.0785	12
			2			2		2								
	0%	246	246	20.97	86212	81547	57423	26045	0	0	0	0	0	0	0.0785	12
					6	2		6								
	25%	246	246	23.71	86212	81547	38781	17589	0	0	0	0	0	0	0.0530	18
					6	2		9								
	50%	246	246	24.72	86212	81547	38781	17589	0	0	0	0	0	0	0.0530	18
					6	2		9								
	75%	246	246	11.14	86212	81547	38781	17589	0	0	0	0	0	0	0.0530	18
					6	2		9								
	100%	246	246	12.53	86212	81547	57423	26045	0	0	0	0	0	0	0.0785	12
					6	2		6								

LEGENDA Travi - Verifiche a taglio per pressoflessione deviata allo stato limite di danno

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.
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.
Vwd	Contributo dell'acciaio al taglio ultimo dovuto alle staffe.
Vcd	Contributo del calcestruzzo al taglio ultimo.
Vwp	Contributo dell'acciaio al taglio ultimo dovuto ai ferri piegati.
Vfd	Contributo del rinforzo in FRP al taglio trazione.
Aft	Area di ferro per il taglio per centimetro.
Pst	Passo massimo staffe da Normativa.

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

Travi - Verifiche pressoflessione retta e deviata allo stato limite di esercizio												
%LLI Tipo	Trazione calcestruzzo				Compressione calcestruzzo				Trazione acciaio			
	Trazione calcestruzzo rinforzo				Compressione calcestruzzo rinforzo				Trazione acciaio/FRP rinforzo			
	σ_{ct}	N	M ₃	M ₂	σ_{cc}	N	M ₃	M ₂	σ_{at}	N	M ₃	M ₂
	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]
Piano Terra												
Trave: Trave 1-1a					Travata: Trave1-1a-2							
CA=FRQ					FRC=0.07 cm				AA= PCA			
CA=QPR					A _e =0.0 cm ²				S _m =0 mm			
					A _e =0.0 cm ²				S _m =0 mm			
0%	0.000	-163,783	95,250	-	-1.635	-163,783	95,250	-	176.136	-163,783	95,250	-
25%	0.767	-170,190	15,819	-	0.000	-	-	-	11.118	-170,190	15,819	-
50%	1.253	-176,929	-41,311	-	-0.259	-176,929	-41,311	-	17.768	-176,929	-41,311	-
75%	1.908	-183,669	-76,091	-	-0.877	-183,669	-76,091	-	26.738	-183,669	-76,091	-
100%	0.000	-189,428	-88,914	-	-1.198	-189,428	-88,914	-	179.475	-189,428	-88,914	-
Trave: Trave 1a-2					Travata: Trave3-2a-4							
CA=FRQ					FRC=0.07 cm				AA= PCA			
CA=QPR					A _e =0.0 cm ²				S _m =0 mm			
					A _e =0.0 cm ²				S _m =0 mm			
0%	0.000	-189,399	-88,923	-	-1.199	-189,399	-88,923	-	179.473	-189,399	-88,923	-
25%	1.907	-183,642	-76,055	-	-0.876	-183,642	-76,055	-	26.727	-183,642	-76,055	-
50%	1.252	-176,904	-41,276	-	-0.259	-176,904	-41,276	-	17.758	-176,904	-41,276	-
75%	0.767	-170,168	15,805	-	0.000	-	-	-	11.113	-170,168	15,805	-
100%	0.000	-163,762	95,152	-	-1.633	-163,762	95,152	-	176.014	-163,762	95,152	-
Piano Terra												
Trave: Trave 3-2a					Travata: Trave5-3a-6							
CA=FRQ					FRC=0.10 cm				AA= PCA			
CA=QPR					A _e =592.0 cm ²				S _m =156 mm			
					A _e =592.0 cm ²				S _m =156 mm			
0%	0.000	-246,663	146,595	-	-2.560	-246,663	146,595	-	268.870	-246,663	146,595	-
25%	1.173	-256,741	24,744	-	0.000	-	-	-	16.991	-256,741	24,744	-
50%	1.878	-267,482	-61,582	-	-0.376	-267,482	-61,582	-	26.644	-267,482	-61,582	-
75%	0.000	-278,224	-112,281	-	-1.273	-278,224	-112,281	-	242.883	-278,224	-112,281	-
100%	0.000	-287,005	-128,151	-	-1.581	-287,005	-128,151	-	264.482	-287,005	-128,151	-
Trave: Trave 2a-4					Travata: Trave5-3a-6							
CA=FRQ					FRC=0.10 cm				AA= PCA			
CA=QPR					A _e =592.0 cm ²				S _m =156 mm			
					A _e =592.0 cm ²				S _m =156 mm			
0%	0.000	-286,708	-128,241	-	-1.588	-286,708	-128,241	-	264.461	-286,708	-128,241	-
25%	0.000	-277,931	-112,243	-	-1.273	-277,931	-112,243	-	242.717	-277,931	-112,243	-
50%	1.875	-267,191	-61,486	-	-0.375	-267,191	-61,486	-	26.607	-267,191	-61,486	-
75%	1.174	-256,455	24,820	-	0.000	-	-	-	16.998	-256,455	24,820	-
100%	0.000	-246,381	146,599	-	-2.562	-246,381	146,599	-	268.760	-246,381	146,599	-
Piano Terra												
Trave: Trave 5-3a					Travata: Trave5-3a-6							
CA=FRQ					FRC=0.11 cm				AA= PCA			
CA=QPR					A _e =592.0 cm ²				S _m =156 mm			
					A _e =592.0 cm ²				S _m =156 mm			
0%	0.000	-286,708	-128,241	-	-1.588	-286,708	-128,241	-	264.461	-286,708	-128,241	-
25%	0.000	-277,931	-112,243	-	-1.273	-277,931	-112,243	-	242.717	-277,931	-112,243	-
50%	1.875	-267,191	-61,486	-	-0.375	-267,191	-61,486	-	26.607	-267,191	-61,486	-
75%	1.174	-256,455	24,820	-	0.000	-	-	-	16.998	-256,455	24,820	-
100%	0.000	-246,381	146,599	-	-2.562	-246,381	146,599	-	268.760	-246,381	146,599	-

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

%LLI Tipo	Trazione calcestruzzo				Compressione calcestruzzo				Trazione acciaio			
	Trazione calcestruzzo rinforzo				Compressione calcestruzzo rinforzo				Trazione acciaio/FRP rinforzo			
	σ_{ct}	N	M ₃	M ₂	σ_{cc}	N	M ₃	M ₂	σ_{at}	N	M ₃	M ₂
[%]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]
0%	0.000	-263,923	150,715	-	-2.549	-263,923	150,715	-	280.653	-263,923	150,715	-
25%	1.238	-274,002	25,609	-	0.000	-	-	-	17.934	-274,002	25,609	-
50%	1.970	-284,742	-63,967	-	-0.371	-284,742	-63,967	-	27.966	-284,742	-63,967	-
75%	0.000	-295,485	-117,918	-	-1.328	-295,485	-117,918	-	256.453	-295,485	-117,918	-
100%	0.000	-304,266	-137,040	-	-1.719	-304,266	-137,040	-	281.727	-304,266	-137,040	-
Trave: Trave 3a-6									AA= PCA			
CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0.00069$				FRC=0.11 cm				S_m=156 mm			
CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0.00067$				A_e=592.0 cm²				S_m=156 mm			
					A_e=592.0 cm²							
0%	0.000	-304,005	-137,114	-	-1.725	-304,005	-137,114	-	281.702	-304,005	-137,114	-
25%	0.000	-295,228	-117,875	-	-1.328	-295,228	-117,875	-	256.297	-295,228	-117,875	-
50%	1.967	-284,488	-63,878	-	-0.370	-284,488	-63,878	-	27.933	-284,488	-63,878	-
75%	1.238	-273,752	25,673	-	0.000	-	-	-	17.940	-273,752	25,673	-
100%	0.000	-263,678	150,693	-	-2.550	-263,678	150,693	-	280.528	-263,678	150,693	-
Piano Terra									Travata: Trave7-4a-8			
Trave: Trave 7-4a									AA= PCA			
CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0.00065$				FRC=0.10 cm				S_m=156 mm			
CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0.00062$				A_e=592.0 cm²				S_m=156 mm			
					A_e=592.0 cm²							
0%	0.000	-246,451	146,612	-	-2.562	-246,451	146,612	-	268.801	-246,451	146,612	-
25%	1.173	-256,527	24,772	-	0.000	-	-	-	16.989	-256,527	24,772	-
50%	1.876	-267,266	-61,550	-	-0.376	-267,266	-61,550	-	26.626	-267,266	-61,550	-
75%	0.000	-278,006	-112,251	-	-1.273	-278,006	-112,251	-	242.758	-278,006	-112,251	-
100%	0.000	-286,785	-128,132	-	-1.583	-286,785	-128,132	-	264.369	-286,785	-128,132	-
Trave: Trave 4a-8									AA= PCA			
CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0.00065$				FRC=0.10 cm				S_m=156 mm			
CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0.00062$				A_e=592.0 cm²				S_m=156 mm			
					A_e=592.0 cm²							
0%	0.000	-286,635	-128,170	-	-1.586	-286,635	-128,170	-	264.348	-286,635	-128,170	-
25%	0.000	-277,858	-112,195	-	-1.273	-277,858	-112,195	-	242.633	-277,858	-112,195	-
50%	1.875	-267,120	-61,471	-	-0.375	-267,120	-61,471	-	26.601	-267,120	-61,471	-
75%	1.173	-256,385	24,796	-	0.000	-	-	-	16.989	-256,385	24,796	-
100%	0.000	-246,311	146,528	-	-2.561	-246,311	146,528	-	268.648	-246,311	146,528	-
Piano Terra									Travata: Trave9-5a-10			
Trave: Trave 9-5a									AA= PCA			
CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0.00000$				FRC=0.07 cm				S_m=0 mm			
CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0.00000$				A_e=0.0 cm²				S_m=0 mm			
					A_e=0.0 cm²							
0%	0.000	-163,770	95,207	-	-1.634	-163,770	95,207	-	176.081	-163,770	95,207	-
25%	0.767	-170,176	15,804	-	0.000	-	-	-	11.113	-170,176	15,804	-
50%	1.252	-176,912	-41,302	-	-0.259	-176,912	-41,302	-	17.765	-176,912	-41,302	-
75%	1.907	-183,650	-76,069	-	-0.876	-183,650	-76,069	-	26.731	-183,650	-76,069	-
100%	0.000	-189,407	-88,890	-	-1.198	-189,407	-88,890	-	179.440	-189,407	-88,890	-
Trave: Trave 5a-10									AA= PCA			
CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0.00000$				FRC=0.07 cm				S_m=0 mm			
CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0.00000$				A_e=0.0 cm²				S_m=0 mm			
					A_e=0.0 cm²							
0%	0.000	-189,303	-88,918	-	-1.200	-189,303	-88,918	-	179.428	-189,303	-88,918	-
25%	1.906	-183,547	-76,037	-	-0.876	-183,547	-76,037	-	26.719	-183,547	-76,037	-
50%	1.251	-176,810	-41,257	-	-0.258	-176,810	-41,257	-	17.749	-176,810	-41,257	-
75%	0.767	-170,075	15,823	-	0.000	-	-	-	11.114	-170,075	15,823	-
100%	0.000	-163,670	95,157	-	-1.633	-163,670	95,157	-	175.982	-163,670	95,157	-
Piano Terra									Travata: Trave1-3-5-7-9			
Trave: Trave 1-3									AA= PCA			
CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0.00000$				FRC=0.00 cm				S_m=0 mm			
CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0.00000$				A_e=0.0 cm²				S_m=0 mm			
					A_e=0.0 cm²							
0%	0.091	-14,432	2,768	-	-0.010	-14,432	2,768	-	1.299	-14,432	2,768	-
25%	0.115	-14,432	-4,060	-	-0.038	-12,285	-3,983	-	1.622	-14,432	-4,060	-
50%	0.141	-14,432	-5,465	-	-0.059	-14,432	-5,465	-	1.973	-14,432	-5,465	-
75%	0.067	-14,432	-1,448	-	0.000	-	-	-	0.969	-14,432	-1,448	-
100%	0.188	-12,285	8,385	-	-0.119	-12,285	8,385	-	2.611	-12,285	8,385	-
Trave: Trave 3-5									AA= PCA			
CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0.00000$				FRC=0.00 cm				S_m=0 mm			
CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0.00000$				A_e=0.0 cm²				S_m=0 mm			
					A_e=0.0 cm²							
0%	0.113	-6,145	5,211	-	-0.087	-3,991	5,391	-	1.560	-6,145	5,211	-
25%	0.061	-6,145	-2,382	-	-0.026	-6,145	-2,382	-	0.854	-6,145	-2,382	-
50%	0.100	-6,145	-4,549	-	-0.066	-6,145	-4,549	-	1.395	-6,145	-4,549	-
75%	0.041	-6,145	-1,300	-	-0.008	-3,991	-1,041	-	0.583	-6,145	-1,300	-
100%	0.152	-6,145	7,375	-	-0.118	-3,991	7,088	-	2.101	-6,145	7,375	-
Trave: Trave 5-7									AA= PCA			
CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0.00000$				FRC=0.00 cm				S_m=0 mm			
CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0.00000$				A_e=0.0 cm²				S_m=0 mm			
					A_e=0.0 cm²							
0%	0.150	-5,969	7,293	-	-0.117	-3,991	6,990	-	2.073	-5,969	7,293	-
25%	0.041	-5,969	-1,329	-	-0.010	-3,691	-1,093	-	0.583	-5,969	-1,329	-
50%	0.100	-5,969	-4,524	-	-0.066	-5,969	-4,524	-	1.381	-5,969	-4,524	-
75%	0.059	-5,969	-2,301	-	-0.025	-5,969	-2,301	-	0.826	-5,969	-2,301	-
100%	0.115	-5,969	5,345	-	-0.092	-3,691	5,618	-	1.586	-5,969	5,345	-
Trave: Trave 7-9									AA= PCA			
CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0.00000$				FRC=0.00 cm				S_m=0 mm			
CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0.00000$				A_e=0.0 cm²				S_m=0 mm			
					A_e=0.0 cm²							
0%	0.191	-12,010	8,604	-	-0.124	-12,010	8,604	-	2.655	-12,010	8,604	-
25%	0.065	-14,257	-1,367	-	0.000	-	-	-	0.942	-14,257	-1,367	-
50%	0.140	-14,257	-5,437	-	-0.059	-14,257	-5,437	-	1.958	-14,257	-5,437	-
75%	0.115	-14,257	-4,089	-	-0.040	-12,010	-4,041	-	1.622	-14,257	-4,089	-
100%	0.089	-14,257	2,671	-	-0.009	-14,257	2,671	-	1.267	-14,257	2,671	-

Travi - Verifiche pressoflessione retta e deviata allo stato limite di esercizio												
%LLI Tipo	Trazione calcestruzzo				Compressione calcestruzzo				Trazione acciaio			
	Trazione calcestruzzo rinforzo				Compressione calcestruzzo rinforzo				Trazione acciaio/FRP rinforzo			
	σ_{ct}	N	M ₃	M ₂	σ_{cc}	N	M ₃	M ₂	σ_{at}	N	M ₃	M ₂
	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]
Piano Terra							Travata: Trave2-4-6-8-10					
Trave: Trave 2-4					FRC=0.00 cm				AA= PCA			
CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0.00000$				$A_e=0.0 \text{ cm}^2$				$S_m=0 \text{ mm}$		$W_k=0.00 \text{ mm}$	
CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0.00000$				$A_e=0.0 \text{ cm}^2$				$S_m=0 \text{ mm}$		$W_k=0.00 \text{ mm}$	
0%	0.086	-14,123	2,555	-	-0.007	-14,123	2,555	-	1.233	-14,123	2,555	-
25%	0.116	-14,123	-4,147	-	-0.041	-12,019	-4,058	-	1.630	-14,123	-4,147	-
50%	0.139	-14,123	-5,426	-	-0.060	-14,123	-5,426	-	1.950	-14,123	-5,426	-
75%	0.063	-14,123	-1,285	-	0.000	-	-	-	0.916	-14,123	-1,285	-
100%	0.192	-12,019	8,632	-	-0.124	-12,019	8,632	-	2.662	-12,292	8,586	-
Trave: Trave 4-6					FRC=0.00 cm				AA= PCA			
CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0.00000$				$A_e=0.0 \text{ cm}^2$				$S_m=0 \text{ mm}$		$W_k=0.00 \text{ mm}$	
CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0.00000$				$A_e=0.0 \text{ cm}^2$				$S_m=0 \text{ mm}$		$W_k=0.00 \text{ mm}$	
0%	0.115	-5,791	5,417	-	-0.092	-3,690	5,570	-	1.597	-5,791	5,417	-
25%	0.057	-5,791	-2,253	-	-0.025	-5,791	-2,253	-	0.807	-5,791	-2,253	-
50%	0.099	-5,791	-4,501	-	-0.066	-5,791	-4,501	-	1.368	-5,791	-4,501	-
75%	0.041	-5,791	-1,327	-	-0.009	-3,690	-1,068	-	0.575	-5,791	-1,327	-
100%	0.149	-5,791	7,268	-	-0.118	-3,690	6,993	-	2.059	-5,791	7,268	-
Trave: Trave 6-8					FRC=0.00 cm				AA= PCA			
CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0.00000$				$A_e=0.0 \text{ cm}^2$				$S_m=0 \text{ mm}$		$W_k=0.00 \text{ mm}$	
CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0.00000$				$A_e=0.0 \text{ cm}^2$				$S_m=0 \text{ mm}$		$W_k=0.00 \text{ mm}$	
0%	0.153	-6,036	7,445	-	-0.119	-6,036	7,445	-	2.113	-6,036	7,445	-
25%	0.040	-6,036	-1,256	-	-0.008	-3,760	-1,033	-	0.568	-6,036	-1,256	-
50%	0.100	-6,036	-4,535	-	-0.066	-6,036	-4,535	-	1.387	-6,036	-4,535	-
75%	0.061	-6,036	-2,391	-	-0.027	-6,036	-2,391	-	0.851	-6,036	-2,391	-
100%	0.112	-6,036	5,175	-	-0.090	-3,760	5,470	-	1.547	-6,036	5,175	-
Trave: Trave 8-10					FRC=0.00 cm				AA= PCA			
CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0.00000$				$A_e=0.0 \text{ cm}^2$				$S_m=0 \text{ mm}$		$W_k=0.00 \text{ mm}$	
CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0.00000$				$A_e=0.0 \text{ cm}^2$				$S_m=0 \text{ mm}$		$W_k=0.00 \text{ mm}$	
0%	0.190	-12,135	8,505	-	-0.122	-12,135	8,505	-	2.635	-12,135	8,505	-
25%	0.067	-14,401	-1,430	-	0.000	-	-	-	0.964	-14,401	-1,430	-
50%	0.140	-14,401	-5,457	-	-0.059	-14,401	-5,457	-	1.969	-14,401	-5,457	-
75%	0.115	-14,401	-4,066	-	-0.039	-12,135	-4,017	-	1.622	-14,401	-4,066	-
100%	0.090	-14,401	2,736	-	-0.010	-14,401	2,736	-	1.290	-14,401	2,736	-
Piano Terra							Travata: Trave1a-2a-3a-4a-5a					
Trave: Trave 1a-2a					FRC=0.01 cm				AA= PCA			
CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0.00000$				$A_e=0.0 \text{ cm}^2$				$S_m=0 \text{ mm}$		$W_k=0.00 \text{ mm}$	
CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0.00000$				$A_e=0.0 \text{ cm}^2$				$S_m=0 \text{ mm}$		$W_k=0.00 \text{ mm}$	
0%	1.508	-10,622	12,542	-45	-1.483	-10,622	12,542	-45	17.001	-10,622	12,542	-45
50%	0.564	-10,622	-4,203	3	-0.447	-10,622	-4,203	3	6.875	-10,622	-4,203	3
100%	0.264	-8,136	1,969	40	-0.202	-8,136	1,969	40	3.090	-8,136	1,969	40
Trave: Trave 2a-3a					FRC=0.01 cm				AA= PCA			
CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0.00000$				$A_e=0.0 \text{ cm}^2$				$S_m=0 \text{ mm}$		$W_k=0.00 \text{ mm}$	
CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0.00000$				$A_e=0.0 \text{ cm}^2$				$S_m=0 \text{ mm}$		$W_k=0.00 \text{ mm}$	
0%	0.939	-8,694	7,738	11	-0.905	-8,694	7,738	11	10.616	-8,694	7,738	11
50%	0.546	-8,694	-4,135	11	-0.447	-8,694	-4,135	11	6.641	-8,694	-4,135	11
100%	0.823	-8,694	6,746	10	-0.784	-8,694	6,746	10	9.325	-8,694	6,746	10
Trave: Trave 3a-4a					FRC=0.01 cm				AA= PCA			
CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0.00000$				$A_e=0.0 \text{ cm}^2$				$S_m=0 \text{ mm}$		$W_k=0.00 \text{ mm}$	
CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0.00000$				$A_e=0.0 \text{ cm}^2$				$S_m=0 \text{ mm}$		$W_k=0.00 \text{ mm}$	
0%	0.823	-8,704	6,742	30	-0.783	-8,704	6,742	30	9.330	-8,704	6,742	30
50%	0.546	-8,704	-4,135	2	-0.447	-8,704	-4,135	2	6.642	-8,704	-4,135	2
100%	0.940	-8,704	7,742	-25	-0.905	-8,704	7,742	-25	10.628	-8,704	7,742	-25
Trave: Trave 4a-5a					FRC=0.01 cm				AA= PCA			
CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0.00000$				$A_e=0.0 \text{ cm}^2$				$S_m=0 \text{ mm}$		$W_k=0.00 \text{ mm}$	
CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0.00000$				$A_e=0.0 \text{ cm}^2$				$S_m=0 \text{ mm}$		$W_k=0.00 \text{ mm}$	
0%	0.263	-8,110	1,972	-1	-0.203	-8,110	1,972	-1	3.074	-8,110	1,972	-1
50%	0.563	-10,613	-4,197	-2	-0.446	-10,613	-4,197	-2	6.865	-10,613	-4,197	-2
100%	1.506	-10,613	12,536	-5	-1.482	-10,613	12,536	-5	16.975	-10,613	12,536	-5

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
Tipo	Indica il tipo di rinforzo presente nella sezione di verifica: [Cl] = rinforzo in Calcestruzzo; [FRP] = rinforzo in FRP;
FRC	Freccia della trave.
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.
ϵ_{sm}	Deformazione media nel calcestruzzo.
A_e	Area efficace del calcestruzzo teso.
S_m	Distanza media tra le fessure.
W_k	Apertura massima delle fessure.
σ_{ct}	Tensione massima di trazione nel calcestruzzo della Trave/Rinforzo.
σ_{cc}	Tensione massima di compressione nel calcestruzzo della Trave/Rinforzo.
σ_{at}	Tensione massima di trazione nell'acciaio della Trave/Rinforzo o nel FRP.
N, M₃, M₂	Componenti della sollecitazione agenti che generano le tensioni.

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

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]			
Piano Terra									Travata: Trave1-1a-2							
Trave 1-1a	0%	4.37	264,810	263,659	118,795	139,733	31,710	31,710	1.0	150,506	-108,023	0	0	4.45	6.19	GR
	100%		254,518	347,201	118,795	139,733	-30,534	-30,534		88,262	170,267	0	0	5.11	2.65	
Trave 1a-2	0%	4.37	347,201	254,532	139,860	118,907	30,502	30,502	1.0	170,362	-88,405	0	0	2.65	5.10	GR
	100%		263,677	264,827	139,860	118,907	-31,676	-31,676		108,184	150,583	0	0	6.18	4.44	
Piano Terra									Travata: Trave3-2a-4							
Trave 3-2a	0%	4.37	224,869	347,201	98,326	158,843	46,813	46,813	1.0	145,139	-112,031	0	0	3.93	5.97	GR
	100%		204,975	347,201	98,326	158,843	-44,459	-44,459		53,867	203,303	0	0	8.37	2.22	
Trave 2a-4	0%	4.37	347,201	205,128	158,983	98,481	44,413	44,413	1.0	203,396	-54,068	0	0	2.22	8.34	GR
	100%		347,201	225,014	158,983	98,481	-46,761	-46,761		112,222	145,242	0	0	5.96	3.93	
Piano Terra									Travata: Trave5-3a-6							
Trave 5-3a	0%	4.37	215,769	347,201	94,161	158,843	46,813	46,813	1.0	140,973	-112,031	0	0	3.84	5.97	GR
	100%		195,865	347,201	94,161	158,843	-44,459	-44,459		49,701	203,303	0	0	9.08	2.22	
Trave 3a-6	0%	4.37	347,201	196,000	158,983	94,303	44,413	44,413	1.0	203,396	-49,890	0	0	2.22	9.04	GR
	100%		347,201	215,893	158,983	94,303	-46,761	-46,761		112,222	141,064	0	0	5.96	3.84	
Piano Terra									Travata: Trave7-4a-8							
Trave 7-4a	0%	4.37	224,723	347,201	98,260	158,843	46,804	46,804	1.0	145,065	-112,039	0	0	3.93	5.97	GR
	100%		204,834	347,201	98,260	158,843	-44,452	-44,452		53,809	203,295	0	0	8.38	2.22	
Trave 4a-8	0%	4.37	347,201	204,908	158,983	98,380	44,405	44,405	1.0	203,388	-53,975	0	0	2.22	8.36	GR
	100%		347,201	224,796	158,983	98,380	-46,753	-46,753		112,230	145,133	0	0	5.96	3.93	
Piano Terra									Travata: Trave9-5a-10							
Trave 9-5a	0%	4.37	265,755	264,610	119,012	139,951	31,702	31,702	1.0	150,713	-108,249	0	0	4.44	6.18	GR
	100%		254,518	347,201	119,012	139,951	-30,526	-30,526		88,485	170,477	0	0	5.10	2.65	
Trave 5a-10	0%	4.37	347,201	254,554	140,049	119,101	30,494	30,494	1.0	170,543	-88,606	0	0	2.65	5.09	GR
	100%		264,501	265,651	140,049	119,101	-31,668	-31,668		108,381	150,768	0	0	6.17	4.44	
Piano Terra									Travata: Trave1-3-5-7-9							
Trave 1-3	0%	3.15	328,881	328,881	208,681	208,681	13,037	13,037	1.0	221,717	-195,644	0	0	3.02	3.42	GR
	100%		328,881	328,881	208,681	208,681	-13,036	-13,036		195,644	221,717	0	0	3.42	3.02	
Trave 3-5	0%	3.15	341,032	341,032	216,391	216,391	13,037	13,037	1.0	229,428	-203,354	0	0	2.92	3.29	GR
	100%		341,032	341,032	216,391	216,391	-13,036	-13,036		203,355	229,427	0	0	3.29	2.92	
Trave 5-7	0%	3.15	340,868	340,868	216,287	216,287	13,037	13,037	1.0	229,323	-203,250	0	0	2.92	3.29	GR
	100%		340,868	340,868	216,287	216,287	-13,036	-13,036		203,250	229,323	0	0	3.29	2.92	
Trave 7-9	0%	3.15	328,874	328,874	208,809	208,809	13,028	13,028	1.0	221,837	-195,781	0	0	3.02	3.42	GR
	100%		328,874	328,874	208,809	208,809	-13,029	-13,029		195,780	221,838	0	0	3.42	3.02	
Piano Terra									Travata: Trave2-4-6-8-10							
Trave 2-4	0%	3.15	328,868	328,868	208,672	208,672	13,037	13,037	1.0	221,709	-195,636	0	0	3.02	3.42	GR
	100%		328,868	328,868	208,672	208,672	-13,036	-13,036		195,636	221,709	0	0	3.42	3.02	
Trave 4-6	0%	3.15	340,971	340,971	216,352	216,352	13,037	13,037	1.0	229,389	-203,316	0	0	2.92	3.29	GR
	100%		340,971	340,971	216,352	216,352	-13,036	-13,036		203,316	229,389	0	0	3.29	2.92	
Trave 6-8	0%	3.15	340,868	340,868	216,287	216,287	13,037	13,037	1.0	229,323	-203,250	0	0	2.92	3.29	GR
	100%		340,868	340,868	216,287	216,287	-13,036	-13,036		203,250	229,323	0	0	3.29	2.92	
Trave 8-10	0%	3.15	328,765	328,765	208,739	208,739	13,028	13,028	1.0	221,768	-195,711	0	0	3.02	3.42	GR
	100%		328,765	328,765	208,739	208,739	-13,029	-13,029		195,711	221,768	0	0	3.42	3.02	
Piano Terra									Travata: Trave1a-2a-3a-4a-5a							
Trave 1a-2a	0%	3.55	116,908	140,775	72,546	72,546	9,572	9,572	1.0	82,118	-62,974	0	0	1.00	1.30	GR
	100%		140,775	116,908	72,546	72,546	-9,572	-9,572		62,974	-82,118	0	0	1.30	1.00	
Trave 2a-3a	0%	3.55	116,966	140,828	72,577	72,577	9,572	9,572	1.0	82,149	-63,005	0	0	1.00	1.30	GR
	100%		140,828	116,966	72,577	72,577	-9,572	-9,572		63,005	-82,149	0	0	1.30	1.00	
Trave 3a-4a	0%	3.55	116,972	140,832	72,580	72,580	9,572	9,572	1.0	82,152	-63,008	0	0	1.00	1.30	GR

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]			
	100%		140,832	116,972	72,580	72,580	-9,572	-9,572		63,008	-82,152	0	0	1.30	1.00	
Trave 4a-5a	0%	3.55	116,914	140,780	72,590	72,590	9,567	9,567	1.0	82,157	-63,023	0	0	1.00	1.30	GR
	100%		140,780	116,914	72,590	72,590	-9,566	-9,566		63,024	-82,156	0	0	1.30	1.00	

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+Q}	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).
	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.

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

Pilastri - Verifiche pressoflessione deviata allo stato limite ultimo																					
Livello	N	Mx	My	CS	MRx	MRy	NdMax	Nr	α	Intr v	φ Ve	φ Vi	φ St	Lato 1				Lato 2			
	[N]	[N·m]	[N·m]		[N·m]	[N·m]	[N]	[N]			[m m]	[m m]	[m m]	[cm]	N _{re} g	N	φ [m m]	L [cm]	N _{re} g	N _r	φ [m m]
Pilastrata: Pilastrata1																					
Piano Terra (a)	27	-11,551	44,871	6.27	156,782	156,782	116,309	1,467,440	1.56	NO	16	-	8	40	1	2	16	40	1	2	16
Piano Terra (b)	56,279	-23,337	-110,707	1.67	164,888	164,888	150,422	1,467,440	1.51	NO	16	-	8	40	1	2	16	40	1	2	16
Pilastrata: Pilastrata2																					
Piano Terra (a)	27	-11,551	44,871	6.27	156,782	156,782	116,309	1,467,440	1.56	NO	16	-	8	40	1	2	16	40	1	2	16
Piano Terra (b)	56,279	-23,337	-110,707	1.67	164,888	164,888	150,422	1,467,440	1.51	NO	16	-	8	40	1	2	16	40	1	2	16
Pilastrata: Pilastrata3																					
Piano Terra (a)	27	-11,551	44,871	6.27	156,782	156,782	116,309	1,467,440	1.56	NO	16	-	8	40	1	2	16	40	1	2	16
Piano Terra (b)	56,279	-23,337	-110,707	1.67	164,888	164,888	150,422	1,467,440	1.51	NO	16	-	8	40	1	2	16	40	1	2	16
Pilastrata: Pilastrata4																					
Piano Terra (a)	27	-11,551	44,871	6.27	156,782	156,782	116,309	1,467,440	1.56	NO	16	-	8	40	1	2	16	40	1	2	16
Piano Terra (b)	56,279	-23,337	-110,707	1.67	164,888	164,888	150,422	1,467,440	1.51	NO	16	-	8	40	1	2	16	40	1	2	16
Pilastrata: Pilastrata5																					
Piano Terra (a)	27	-11,551	44,871	6.27	156,782	156,782	116,309	1,467,440	1.56	NO	16	-	8	40	1	2	16	40	1	2	16
Piano Terra (b)	56,279	-23,337	-110,707	1.67	164,888	164,888	150,422	1,467,440	1.51	NO	16	-	8	40	1	2	16	40	1	2	16
Pilastrata: Pilastrata6																					
Piano Terra (a)	27	-11,551	44,871	6.27	156,782	156,782	116,309	1,467,440	1.56	NO	16	-	8	40	1	2	16	40	1	2	16
Piano Terra (b)	56,279	-23,337	-110,707	1.67	164,888	164,888	150,422	1,467,440	1.51	NO	16	-	8	40	1	2	16	40	1	2	16
Pilastrata: Pilastrata7																					
Piano Terra (a)	27	-11,551	44,871	6.27	156,782	156,782	116,309	1,467,440	1.56	NO	16	-	8	40	1	2	16	40	1	2	16
Piano Terra (b)	56,279	-23,337	-110,707	1.67	164,888	164,888	150,422	1,467,440	1.51	NO	16	-	8	40	1	2	16	40	1	2	16
Pilastrata: Pilastrata8																					
Piano Terra (a)	27	-11,551	44,871	6.27	156,782	156,782	116,309	1,467,440	1.56	NO	16	-	8	40	1	2	16	40	1	2	16
Piano Terra (b)	56,279	-23,337	-110,707	1.67	164,888	164,888	150,422	1,467,440	1.51	NO	16	-	8	40	1	2	16	40	1	2	16
Pilastrata: Pilastrata9																					
Piano Terra (a)	27	-11,551	44,871	6.27	156,782	156,782	116,309	1,467,440	1.56	NO	16	-	8	40	1	2	16	40	1	2	16
Piano Terra (b)	56,279	-23,337	-110,707	1.67	164,888	164,888	150,422	1,467,440	1.51	NO	16	-	8	40	1	2	16	40	1	2	16
Pilastrata: Pilastrata10																					
Piano Terra (a)	27	-11,551	44,871	6.27	156,782	156,782	116,309	1,467,440	1.56	NO	16	-	8	40	1	2	16	40	1	2	16
Piano Terra (b)	56,279	-23,337	-110,707	1.67	164,888	164,888	150,422	1,467,440	1.51	NO	16	-	8	40	1	2	16	40	1	2	16

Livello	N	Mx	My	CS	MRx	MRy	NdMax	Nr	α	Intr v	ϕ_{Ve}	ϕ_{Vi}	ϕ_{St}	Lato 1				Lato 2			
														L	N _{re} g	N	ϕ	L	N _{re} g	N _f	ϕ
	[N]	[N·m]	[N·m]			[N·m]	[N·m]	[N]			[m]	[m]	[m]	[cm]			[m]	[cm]			[m]

Livello	Livello del Pilastro. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della pilastrata al livello considerato.
N, Mx, My	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).
MRx, Mry	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.
Intrv	[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; [ϕ Vi] = Significativo e valorizzato solo in caso di sezione cava.
L, N_{reg}, N_{fr} 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

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 pilastрата al livello considerato.
T_x	Valori delle sollecitazione di taglio rispetto alla direzione X.
T_y	Valori delle sollecitazione di taglio rispetto alla direzione Y.

Pilastri - Verifiche a taglio per pressoflessione deviata allo stato limite ultimo																	
Livello	Tx	Ty	CS	Vcc		Vwd		Vcd		Vwp		Vfd		Vrds	Aft	Pst	Intrv
	[N]	[N]		X	Y	X	Y	X	Y	X	Y	X	Y	[N]	[cm²/cm]	[cm]	
CS	Minimo Coefficiente di sicurezza: [NS] = Non Significativo - Per valori di CS maggiori o uguali a 100.																
Vcc	Taglio ultimo per conglomerato compresso.																
Vwd	Contributo dell'acciaio al taglio ultimo dovuto alle staffe.																
Vcd	Contributo del calcestruzzo al taglio ultimo.																
Vwp	Contributo dell'acciaio al taglio ultimo dovuto ai ferri piegati.																
Vfd	Contributo del rinforzo in FRP al taglio trazione.																
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 DANNO (Elevazione)

Pilastri - Verifiche pressoflessione deviata allo stato limite di danno																				
Livello	N	Mx	My	CS	MRx	MRy	NdMax	Nr	α	ϕ _{Ve}	ϕ _{Vi}	ϕ _{St}	Lato 1				Lato 2			
	[N]	[N-m]	[N-m]		[N-m]	[N-m]	[N]	[N]		[m m]	[m m]	[m m]	[cm]	N _{re} a	N	ϕ [m m]	L [cm]	N _{re} a	N _r	ϕ [m m]
Pilastrata: Pilastrata1																				
Piano Terra (a)	16,705	-8,354	34,459	13.43	184,437	184,437	99,631	2,201,160	1.61	16	16	8	40	1	2	16	40	1	2	16
Piano Terra (b)	74,242	-35	74,973	2.58	193,089	193,089	139,212	2,201,160	1.00	16	16	8	40	1	2	16	40	1	2	16
Pilastrata: Pilastrata2																				
Piano Terra (a)	17,406	-8,318	-34,470	10.91	155,149	156,277	98,136	2,201,160	1.64	16	16	8	40	1	2	16	40	1	2	16
Piano Terra (b)	74,204	-64	-74,683	2.21	163,659	165,304	139,182	2,201,160	1.00	16	16	8	40	1	2	16	40	1	2	16
Pilastrata: Pilastrata3																				
Piano Terra (a)	41,236	-5,975	23,156	16.18	130,594	130,594	82,234	2,201,160	1.67	16	16	8	40	1	2	16	40	1	2	16
Piano Terra (b)	118,035	19,117	-74,459	2.57	142,745	142,745	170,054	2,201,160	1.61	16	16	8	40	1	2	16	40	1	2	16
Pilastrata: Pilastrata4																				
Piano Terra (a)	41,249	-5,928	-23,349	16.00	130,594	130,594	82,671	2,201,160	1.67	16	16	8	40	1	2	16	40	1	2	16
Piano Terra (b)	118,210	19,031	74,873	2.55	142,772	142,772	170,439	2,201,160	1.61	16	16	8	40	1	2	16	40	1	2	16
Pilastrata: Pilastrata5																				
Piano Terra (a)	-1,973	15	15,835	7.81	123,633	123,633	83,398	2,201,160	1.00	16	16	8	40	1	2	16	40	1	2	16
Piano Terra (b)	128,698	-59,166	-40,975	2.69	144,399	144,399	161,194	2,201,160	1.60	16	16	8	40	1	2	16	40	1	2	16
Pilastrata: Pilastrata6																				
Piano Terra (a)	-2,517	21	-15,844	7.80	123,551	123,551	83,799	2,201,160	1.00	16	16	8	40	1	2	16	40	1	2	16
Piano Terra (b)	128,591	59,287	41,198	2.68	144,399	144,399	161,461	2,201,160	1.60	16	16	8	40	1	2	16	40	1	2	16
Pilastrata: Pilastrata7																				
Piano Terra (a)	41,223	5,890	22,955	16.43	130,579	130,579	82,097	2,201,160	1.67	16	16	8	40	1	2	16	40	1	2	16
Piano Terra (b)	118,646	-18,906	-73,925	2.60	142,852	142,852	170,032	2,201,160	1.61	16	16	8	40	1	2	16	40	1	2	16
Pilastrata: Pilastrata8																				
Piano Terra (a)	99,817	96	-9,084	15.40	139,895	139,895	82,269	2,201,160	1.00	16	16	8	40	1	2	16	40	1	2	16
Piano Terra (b)	118,473	-18,789	74,130	2.59	142,826	142,826	169,940	2,201,160	1.61	16	16	8	40	1	2	16	40	1	2	16
Pilastrata: Pilastrata9																				
Piano Terra (a)	18,374	8,461	33,371	8.63	126,925	126,925	97,840	2,201,160	1.68	16	16	8	40	1	2	16	40	1	2	16
Piano Terra (b)	66,965	17,846	-89,236	1.84	134,686	134,686	138,447	2,201,160	1.65	16	16	8	40	1	2	16	40	1	2	16
Pilastrata: Pilastrata10																				
Piano Terra (a)	17,403	8,497	-33,395	8.60	126,767	126,767	98,425	2,201,160	1.68	16	16	8	40	1	2	16	40	1	2	16
Piano Terra (b)	66,992	17,748	89,502	1.83	134,700	134,700	138,903	2,201,160	1.65	16	16	8	40	1	2	16	40	1	2	16

LEGENDA Pilastri - Verifiche pressoflessione deviata allo stato limite di danno

Livello	Livello del Pilastro. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della pilastrata al livello considerato.
N, Mx, My	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).
MRx, MRy	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.

Pilastri - Verifiche pressoflessione deviata allo stato limite di danno																				
Livello	N	M _x	M _y	CS	MR _x	MR _y	NdMax	Nr	α	ϕ	ϕ	ϕ	Lato 1				Lato 2			
										Ve	Vi	St	L	N _{re} g	N	ϕ	L	N _{re} g	N _f	ϕ
	[N]	[N·m]	[N·m]		[N·m]	[N·m]	[N]	[N]		[m]	[m]	[m]	[cm]			[m]	[cm]			[m]
ϕ Ve, ϕ Vi, ϕ St L, N _{reg} , N _f , ϕ	Diametri, rispettivamente, delle barre di acciaio nei vertici esterni e nei vertici interni e delle staffe. 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 DI DANNO (Elevazione)

Pilastri - Verifiche a taglio per pressoflessione deviata allo stato limite di danno																	
Livello	Tx	Ty	CS	Vcc		Vwd		Vcd		Vwp		Vfd		Vrds	Aft	Pst	
	[N]	[N]		X	Y	X	Y	X	Y	X	Y	X	Y	[N]	[cm²/cm]	[cm]	
Pilastrata: Pilastrata1																	
Piano Terra (a)	22,298	22,298	8.38	50469 3	50469 3	30218 2	30218 2	0	0	0	0	0	0	-	0.1006	10	
Piano Terra (b)	31,119	31,119	5.78	52092 3	52092 3	30218 2	30218 2	0	0	0	0	0	0	-	0.1006	10	
Pilastrata: Pilastrata2																	
Piano Terra (a)	22,288	22,288	8.57	50460 3	50460 3	30218 2	30218 2	0	0	0	0	0	0	-	0.1006	10	
Piano Terra (b)	31,210	31,210	5.80	52088 6	52088 6	30218 2	30218 2	0	0	0	0	0	0	-	0.1006	10	
Pilastrata: Pilastrata3																	
Piano Terra (a)	26,989	26,989	11.20	50498 2	50498 2	30218 2	30218 2	0	0	0	0	0	0	-	0.1006	10	
Piano Terra (b)	35,261	35,261	8.10	53194 2	53194 2	30218 2	30218 2	0	0	0	0	0	0	-	0.1006	10	
Pilastrata: Pilastrata4																	
Piano Terra (a)	26,983	26,983	11.20	50519 4	50519 4	30218 2	30218 2	0	0	0	0	0	0	-	0.1006	10	
Piano Terra (b)	35,322	35,322	8.04	53199 7	53199 7	30218 2	30218 2	0	0	0	0	0	0	-	0.1006	10	
Pilastrata: Pilastrata5																	
Piano Terra (a)	27,508	27,508	10.99	50506 3	50506 3	30218 2	30218 2	0	0	0	0	0	0	-	0.1006	10	
Piano Terra (b)	35,654	35,654	8.48	53199 6	53199 6	30218 2	30218 2	0	0	0	0	0	0	-	0.1006	10	
Pilastrata: Pilastrata6																	
Piano Terra (a)	27,558	27,558	10.97	50500 9	50500 9	30218 2	30218 2	0	0	0	0	0	0	-	0.1006	10	
Piano Terra (b)	35,734	35,734	8.46	53200 3	53200 3	30218 2	30218 2	0	0	0	0	0	0	-	0.1006	10	
Pilastrata: Pilastrata7																	
Piano Terra (a)	26,606	26,606	11.36	50514 4	50514 4	30218 2	30218 2	0	0	0	0	0	0	-	0.1006	10	
Piano Terra (b)	35,241	35,241	8.16	53199 7	53199 7	30218 2	30218 2	0	0	0	0	0	0	-	0.1006	10	
Pilastrata: Pilastrata8																	
Piano Terra (a)	26,603	26,603	11.36	50514 5	50514 5	30218 2	30218 2	0	0	0	0	0	0	-	0.1006	10	
Piano Terra (b)	35,271	35,271	8.13	53196 1	53196 1	30218 2	30218 2	0	0	0	0	0	0	-	0.1006	10	
Pilastrata: Pilastrata9																	
Piano Terra (a)	22,553	22,553	8.76	50484 6	50484 6	30218 2	30218 2	0	0	0	0	0	0	-	0.1006	10	
Piano Terra (b)	31,029	31,029	5.95	52090 1	52090 1	30218 2	30218 2	0	0	0	0	0	0	-	0.1006	10	
Pilastrata: Pilastrata10																	
Piano Terra (a)	22,732	22,732	8.58	50489 9	50489 9	30218 2	30218 2	0	0	0	0	0	0	-	0.1006	10	
Piano Terra (b)	31,046	31,046	5.95	52091 3	52091 3	30218 2	30218 2	0	0	0	0	0	0	-	0.1006	10	

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

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. Il valore è calcolato secondo il punto 4.2.2.3.1 del D.M.9/1/1996 per pilastri. Per pilastri Parete come definiti dall'Ordinanza 3431 il valore è calcolato secondo le indicazioni del punto 5.4.5.2 della citata Ordinanza.
Vwd	Contributo dell'acciaio al taglio ultimo dovuto alle staffe. Il valore è calcolato secondo il punto 4.2.2.3.2 del D.M.9/1/1996 per pilastri. Per pilastri Parete come definiti dall'Ordinanza 3431 il valore è calcolato secondo le indicazioni del punto 5.4.5.2 della citata Ordinanza.
Vcd	Contributo del calcestruzzo al taglio ultimo. Il valore è calcolato secondo il punto 4.2.2.3.2 del D.M.9/1/1996 per pilastri. Per pilastri Parete come definiti dall'Ordinanza 3431 il valore è calcolato secondo le indicazioni del punto 5.4.5.2 della citata Ordinanza.
Vwp	Contributo dell'acciaio al taglio ultimo dovuto ai ferri piegati. Il Valore è significativo solo per travi e viene calcolato secondo il punto 4.2.2.3.2 del D.M.9/1/1996.
Vfd	Contributo del rinforzo in FRP al taglio trazione.
Vrds	Taglio ultimo per scorrimento Piani orizzontali.
Aft	Area di ferro per il taglio per centimetro.

Pilastri - Verifiche a taglio per pressoflessione deviata allo stato limite di danno																
Livello	Tx	Ty	CS	Vcc		Vwd		Vcd		Vwp		Vfd		Vrds	Aft	Pst
	X	Y		X	Y	X	Y	X	Y	X	Y					
	[N]	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm²/cm]	[cm]
Pst	Passo massimo staffe da Normativa.															

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

Pilastrati - Verifiche pressoflessione deviata allo stato limite di esercizio												
Livello Tipo	Trazione calcestruzzo				Compressione calcestruzzo				Trazione acciaio			
	Trazione calcestruzzo rinforzo				Compressione calcestruzzo rinforzo				Trazione acciaio/FRP rinforzo			
	σ_{ct} [N/mm ²]	N [N]	M ₃ [N-m]	M ₂ [N-m]	σ_{cc} [N/mm ²]	N [N]	M ₃ [N-m]	M ₂ [N-m]	σ_{at} [N/mm ²]	N [N]	M ₃ [N-m]	M ₂ [N-m]
Pilastrata: Pilastrata1												
Piano Terra					AA= PCA							
CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0.00000$			A _e =0.0 cm ²			S _m =0 mm			W _k =0.00 mm		
CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0.00000$			A _e =0.0 cm ²			S _m =0 mm			W _k =0.00 mm		
	0.443	69,914	819	-10,449	-1.156	69,914	819	-10,449	4.490	69,914	819	-10,449
Piano Terra												
CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0.00000$			AA= PCA			S _m =0 mm			W _k =0.00 mm		
CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0.00000$			A _e =0.0 cm ²			S _m =0 mm			W _k =0.00 mm		
	1.625	101,682	2	30,200	-2.662	101,682	2	30,200	18.588	101,682	2	30,200
Pilastrata: Pilastrata2												
Piano Terra					AA= PCA							
CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0.00000$			A _e =0.0 cm ²			S _m =0 mm			W _k =0.00 mm		
CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0.00000$			A _e =0.0 cm ²			S _m =0 mm			W _k =0.00 mm		
	0.440	69,413	736	10,424	-1.170	69,413	736	10,424	4.423	69,413	736	10,424
Piano Terra												
CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0.00000$			AA= PCA			S _m =0 mm			W _k =0.00 mm		
CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0.00000$			A _e =0.0 cm ²			S _m =0 mm			W _k =0.00 mm		
	1.638	101,496	66	-30,138	-2.705	101,496	66	-30,138	18.702	101,496	66	-30,138
Pilastrata: Pilastrata3												
Piano Terra					AA= PCA							
CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0.00000$			A _e =0.0 cm ²			S _m =0 mm			W _k =0.00 mm		
CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0.00000$			A _e =0.0 cm ²			S _m =0 mm			W _k =0.00 mm		
	0.224	30,427	102	-4,993	-1.007	75,457	110	-7,710	2.305	30,427	102	-4,993
Piano Terra												
CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0.00000$			AA= PCA			S _m =0 mm			W _k =0.00 mm		
CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0.00000$			A _e =0.0 cm ²			S _m =0 mm			W _k =0.00 mm		
	1.986	168,255	-614	37,378	-3.814	168,255	-614	37,378	21.964	168,255	-614	37,378
Pilastrata: Pilastrata4												
Piano Terra					AA= PCA							
CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0.00000$			A _e =0.0 cm ²			S _m =0 mm			W _k =0.00 mm		
CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0.00000$			A _e =0.0 cm ²			S _m =0 mm			W _k =0.00 mm		
	0.212	31,558	130	4,895	-1.010	75,696	88	7,754	2.147	31,558	130	4,895
Piano Terra												
CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0.00000$			AA= PCA			S _m =0 mm			W _k =0.00 mm		
CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0.00000$			A _e =0.0 cm ²			S _m =0 mm			W _k =0.00 mm		
	1.985	168,547	-567	-37,432	-3.816	168,547	-567	-37,432	21.947	168,547	-567	-37,432
Pilastrata: Pilastrata5												
Piano Terra					AA= PCA							
CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0.00000$			A _e =0.0 cm ²			S _m =0 mm			W _k =0.00 mm		
CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0.00000$			A _e =0.0 cm ²			S _m =0 mm			W _k =0.00 mm		
	0.278	29,997	132	-5,647	-1.007	75,223	-	-7,845	2.982	29,997	132	-5,647
Piano Terra												
CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0.00000$			AA= PCA			S _m =0 mm			W _k =0.00 mm		
CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0.00000$			A _e =0.0 cm ²			S _m =0 mm			W _k =0.00 mm		
	2.066	169,685	13	39,126	-3.909	169,685	13	39,126	22.925	169,685	13	39,126
Pilastrata: Pilastrata6												
Piano Terra					AA= PCA							
CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0.00000$			A _e =0.0 cm ²			S _m =0 mm			W _k =0.00 mm		
CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0.00000$			A _e =0.0 cm ²			S _m =0 mm			W _k =0.00 mm		
	0.280	29,737	156	5,626	-1.011	75,112	26	7,880	3.006	29,737	156	5,626
Piano Terra												
CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0.00000$			AA= PCA			S _m =0 mm			W _k =0.00 mm		
CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0.00000$			A _e =0.0 cm ²			S _m =0 mm			W _k =0.00 mm		
	2.071	169,712	-50	-39,159	-3.915	169,712	-50	-39,159	22.988	169,712	-50	-39,159
Pilastrata: Pilastrata7												
Piano Terra					AA= PCA							
CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0.00000$			A _e =0.0 cm ²			S _m =0 mm			W _k =0.00 mm		
CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0.00000$			A _e =0.0 cm ²			S _m =0 mm			W _k =0.00 mm		
	0.251	30,518	-516	-4,946	-1.007	75,432	-94	-7,728	2.642	30,518	-516	-4,946
Piano Terra												
CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0.00000$			AA= PCA			S _m =0 mm			W _k =0.00 mm		
CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0.00000$			A _e =0.0 cm ²			S _m =0 mm			W _k =0.00 mm		
	1.992	168,380	618	37,457	-3.821	168,380	618	37,457	22.032	168,380	618	37,457
Pilastrata: Pilastrata8												
Piano Terra					AA= PCA							
CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0.00000$			A _e =0.0 cm ²			S _m =0 mm			W _k =0.00 mm		
CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0.00000$			A _e =0.0 cm ²			S _m =0 mm			W _k =0.00 mm		
	0.250	30,521	-522	4,923	-1.004	75,323	-83	7,706	2.626	30,521	-522	4,923
Piano Terra												
CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0.00000$			AA= PCA			S _m =0 mm			W _k =0.00 mm		
CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0.00000$			A _e =0.0 cm ²			S _m =0 mm			W _k =0.00 mm		

Pilastri - Verifiche pressoflessione deviata allo stato limite di esercizio												
Livello Tipo	Trazione calcestruzzo				Compressione calcestruzzo				Trazione acciaio			
	Trazione calcestruzzo rinforzo				Compressione calcestruzzo rinforzo				Trazione acciaio/FRP rinforzo			
	σ_{ct}	N	M ₃	M ₂	σ_{cc}	N	M ₃	M ₂	σ_{at}	N	M ₃	M ₂
	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]
CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0.00000$			$A_e=0.0 \text{ cm}^2$			$S_m=0 \text{ mm}$		$W_k=0.00 \text{ mm}$			
	1.988	168,208	596	-37,418	-3.815	168,208	596	-37,418	21.989	168,208	596	-37,418
Pilastrata: Pilastrata9												
Piano Terra				AA= PCA								
CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0.00000$			$A_e=0.0 \text{ cm}^2$			$S_m=0 \text{ mm}$		$W_k=0.00 \text{ mm}$			
CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0.00000$			$A_e=0.0 \text{ cm}^2$			$S_m=0 \text{ mm}$		$W_k=0.00 \text{ mm}$			
	0.472	69,877	-759	-10,398	-1.231	69,877	-759	-10,398	4.783	69,877	-759	-10,398
Piano Terra				AA= PCA								
CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0.00000$			$A_e=0.0 \text{ cm}^2$			$S_m=0 \text{ mm}$		$W_k=0.00 \text{ mm}$			
CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0.00000$			$A_e=0.0 \text{ cm}^2$			$S_m=0 \text{ mm}$		$W_k=0.00 \text{ mm}$			
	1.755	101,561	-20	30,191	-2.858	101,561	-20	30,191	20.092	101,561	-20	30,191
Pilastrata: Pilastrata10												
Piano Terra				AA= PCA								
CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0.00000$			$A_e=0.0 \text{ cm}^2$			$S_m=0 \text{ mm}$		$W_k=0.00 \text{ mm}$			
CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0.00000$			$A_e=0.0 \text{ cm}^2$			$S_m=0 \text{ mm}$		$W_k=0.00 \text{ mm}$			
	0.471	69,741	-773	10,357	-1.228	69,741	-773	10,357	4.769	69,741	-773	10,357
Piano Terra				AA= PCA								
CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0.00000$			$A_e=0.0 \text{ cm}^2$			$S_m=0 \text{ mm}$		$W_k=0.00 \text{ mm}$			
CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0.00000$			$A_e=0.0 \text{ cm}^2$			$S_m=0 \text{ mm}$		$W_k=0.00 \text{ mm}$			
	1.752	101,614	-10	-30,167	-2.855	101,614	-10	-30,167	20.056	101,614	-10	-30,167

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.
Tipo	Indica il tipo di rinforzo presente nella sezione di verifica: [Cl] = rinforzo in Calcestruzzo; [FRP] = rinforzo in FRP.
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.
ϵ_{sm}	Deformazione media nel calcestruzzo.
A_e	Area efficace del calcestruzzo teso.
S_m	Distanza media tra le fessure.
W_k	Distanza media tra le fessure.
σ_{ct}	Tensione massima di trazione nel calcestruzzo della Trave/Rinforzo.
σ_{cc}	Tensione massima di compressione nel calcestruzzo della Trave/Rinforzo.
σ_{at}	Tensione massima di trazione nell'acciaio della Trave/Rinforzo o nel FRP.
N, M ₃ , M ₂	Componenti della sollecitazione agenti che generano le tensioni.

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

Pilastri – Verifica di gerarchia delle resistenze													
Livello	%LLI	LLI	Dir.	M _{Rd} (+)	M _{Rd} (-)	γ _{Rd}	V _{Ed, GR} (+)	V _{Ed, GR} (-)	V _{Ed, EL} (+)	V _{Ed, EL} (-)	CS		
	[%]	[m]		[N*m]	[N*m]		[N]	[N]	[N]	[N]			
lastrata: Pilastrata1													
Piano Terra (a)	0%	1.50	X	0	0	1.0	0	0	0	0	5.56		
			Y	0	0		0	0	0	8.53			
	100%		X	0	0		0	0	0	0	-		
			Y	0	0		0	0	0	0	-		
Piano Terra (b)	0%	3.20	X	176,125	-176,125	1.1	120,463	120,463	0	0	2.18		
			Y	176,125	-176,125		120,463	120,463	0	0	2.18		
	100%		X	174,313	-174,313		120,463	120,463	0	0	2.18		
			Y	174,313	-174,313		120,463	120,463	0	0	2.18		
lastrata: Pilastrata2													
Piano Terra (a)	0%	1.50	X	0	0	1.0	0	0	0	0	5.69		
			Y	0	0		0	0	0	0	8.53		
	100%		X	0	0		0	0	0	0	-		
			Y	0	0		0	0	0	0	-		
Piano Terra (b)	0%	3.20	X	156,647	-156,647	1.1	106,612	106,612	0	0	2.46		
			Y	150,296	-150,296		102,708	102,708	0	0	2.56		
	100%		X	153,496	-153,496		106,612	106,612	0	0	2.46		
			Y	148,490	-148,490		102,708	102,708	0	0	2.56		
lastrata: Pilastrata3													
Piano Terra (a)	0%	1.50	X	0	0	1.0	0	0	0	0	11.74		
			Y	0	0		0	0	0	0	7.02		
	100%		X	0	0		0	0	0	0	-		
			Y	0	0		0	0	0	0	-		
Piano Terra (b)	0%	3.20	X	143,425	-143,425	1.1	97,687	97,687	0	0	2.69		
			Y	143,425	-143,425		97,687	97,687	0	0	2.69		
	100%		X	140,754	-140,754		97,687	97,687	0	0	2.69		
			Y	140,754	-140,754		97,687	97,687	0	0	2.69		
lastrata: Pilastrata4													
Piano Terra (a)	0%	1.50	X	0	0	1.0	0	0	0	0	11.62		
	Y			0	0								0
			100%	X	0	0	0	0	0	0	0	0	
			Y	0	0	0		0	0	0	0		
Piano Terra (b)	0%	3.20	X	143,477	-143,477	1.1	97,723	97,723	0	0	2.69		
			Y	143,477	-143,477		97,723	97,723	0	0	2.69		
	100%		X	140,807	-140,807		97,723	97,723	0	0	2.69		
			Y	140,807	-140,807		97,723	97,723	0	0	2.69		
lastrata: Pilastrata5													
Piano Terra (a)	0%	1.50	X	0	0	1.0	0	0	0	0	12.65		

Pilastri – Verifica di gerarchia delle resistenze											
Livello	%LLI	LLI	Dir.	M _{Rd} (+)	M _{Rd} (-)	γ _{Rd}	V _{Ed, GR} (+)	V _{Ed, GR} (-)	V _{Ed, EL} (+)	V _{Ed, EL} (-)	CS
	[%]	[m]		[N*m]	[N*m]		[N]	[N]	[N]	[N]	
	100%		Y	0	0		0	0	0	0	6.87
			X	0	0		0	0	0	-	
			Y	0	0		0	0	0	-	
Piano Terra (b)	0%	3.20	X	143,640	-143,640	1.1	97,836	97,836	0	0	2.69
			Y	143,640	-143,640		97,836	97,836	0	0	2.69
	100%		X	140,975	-140,975		97,836	97,836	0	0	2.69
			Y	140,975	-140,975		97,836	97,836	0	0	2.69

lastrata: Pilastrata6

Piano Terra (a)	0%	1.50	X	0	0	1.0	0	0	0	0	12.48	
			Y	0	0		0	0	0	0	6.84	
	100%		X	0	0		0	0	0	0	0	-
			Y	0	0		0	0	0	0	0	-
Piano Terra (b)	0%	3.20	X	143,649	-143,649	1.1	97,843	97,843	0	0	2.69	
			Y	143,649	-143,649		97,843	97,843	0	0	2.69	
	100%		X	140,984	-140,984		97,843	97,843	0	0	2.69	
			Y	140,984	-140,984		97,843	97,843	0	0	2.69	

lastrata: Pilastrata7

Piano Terra (a)	0%	1.50	X	0	0	1.0	0	0	0	0	11.91	
			Y	0	0		0	0	0	0	7.09	
	100%		X	0	0		0	0	0	0	0	-
			Y	0	0		0	0	0	0	0	-
Piano Terra (b)	0%	3.20	X	143,391	-143,391	1.1	97,662	97,662	0	0	2.69	
			Y	143,391	-143,391		97,662	97,662	0	0	2.69	
	100%		X	140,718	-140,718		97,662	97,662	0	0	2.69	
			Y	140,718	-140,718		97,662	97,662	0	0	2.69	

lastrata: Pilastrata8

Piano Terra (a)	0%	1.50	X	0	0	1.0	0	0	0	0	11.85	
			Y	0	0		0	0	0	0	7.08	
	100%		X	0	0		0	0	0	0	0	-
			Y	0	0		0	0	0	0	0	-
Piano Terra (b)	0%	3.20	X	143,365	-143,365	1.1	97,648	97,648	0	0	2.69	
			Y	143,365	-143,365		97,648	97,648	0	0	2.69	
	100%		X	140,701	-140,701		97,648	97,648	0	0	2.69	
			Y	140,701	-140,701		97,648	97,648	0	0	2.69	

lastrata: Pilastrata9

Piano Terra (a)	0%	1.50	X	0	0	1.0	0	0	0	0	5.77	
			Y	0	0		0	0	0	0	8.48	
	100%		X	0	0		0	0	0	0	0	-
			Y	0	0		0	0	0	0	0	-
Piano Terra (b)	0%	3.20	X	130,943	-130,943	1.1	88,947	88,947	0	0	2.95	
			Y	130,943	-130,943		88,947	88,947	0	0	2.95	
	100%		X	127,811	-127,811		88,947	88,947	0	0	2.95	
			Y	127,811	-127,811		88,947	88,947	0	0	2.95	

lastrata: Pilastrata10

Piano Terra (a)	0%	1.50	X	0	0	1.0	0	0	0	0	5.65	
			Y	0	0		0	0	0	0	8.38	
	100%		X	0	0		0	0	0	0	0	-
			Y	0	0		0	0	0	0	0	-
Piano Terra (b)	0%	3.20	X	130,951	-130,951	1.1	88,949	88,949	0	0	2.95	
			Y	130,951	-130,951		88,949	88,949	0	0	2.95	
	100%		X	127,811	-127,811		88,949	88,949	0	0	2.95	
			Y	127,811	-127,811		88,949	88,949	0	0	2.95	

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 dall'estremo iniziale (0%=estremo iniziale, 100%=estremo finale).										
I	Lunghezza libera d'inflessione del pilastro.										
r.	Direzione locale della sezione rispetto a cui è eseguita la verifica.										
Rd	Momento resistente del beam, con riferimento alla direzione positiva e negativa del sisma.										
d	Coefficiente di sovrarresistenza.										
Ed, GR	Taglio di calcolo dovuto all'applicazione del criterio di Gerarchia delle resistenze, con riferimento alla direzione positiva e negativa del sisma.										
Ed, EL	Taglio di calcolo valutato attraverso un'analisi con spettro elastico con q=1.										
S	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 informazioni 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.										

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

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo stato limite ultimo																
D	P	Nodo	N	M	Af	CS	Nodo	N	M	Af	CS	Nodo	N	M	Af	CS
			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	
Piano Terra			Parete1-2				Parete 2-1									
P	A	00149	0	0	0.07540	-	00150	31,056	4,749	0.07540	15.78	00151	209,947	9,813	0.07540	5.25
	P		24,216	545	0.07540	NS		31,056	2,436	0.07540	30.77		209,947	4,704	0.07540	10.96
S	A		23,376	3,330	0.07540	22.81		101,221	5,795	0.07540	10.90		68,378	11,834	0.15080	11.90
	P		23,376	217	0.07540	NS		101,221	2,401	0.07540	26.31		68,378	6,855	0.07540	9.38

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo stato limite ultimo																
D	P	Nodo	N	M	Af	CS	Nodo	N	M	Af	CS	Nodo	N	M	Af	CS
			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	
P	A	00152	314,482	2,109	0.07540	17.93	00153	55,113	743	0.07540	96.64	00154	-676	437	0.07540	NS
P	P		314,482	1,344	0.07540	28.14		55,113	286	0.07540	NS		-676	557	0.07540	NS
S	A		741,004	4,175	0.15080	13.26		310,393	1,644	0.07540	23.33		269,739	799	0.07540	54.68
P	P		741,004	2,291	0.15080	24.16		310,393	871	0.07540	44.04		269,739	651	0.07540	67.11
P	A	00155	-4,953	102	0.07540	NS	00156	-1,243	182	0.07540	NS	00157	3,443	214	0.07540	NS
P	P		-8,483	23	0.07540	NS		-5,785	116	0.07540	NS		3,443	86	0.07540	NS
S	A		228,608	265	0.07540	NS		144,306	781	0.07540	77.00		133,564	761	0.07540	80.87
P	P		228,608	200	0.07540	NS		144,306	603	0.07540	99.73		133,564	452	0.07540	NS
P	A	00158	-6,691	157	0.07540	NS	00159	-7,266	323	0.07540	NS	00160	-1,566	258	0.07540	NS
P	P		-11,237	16	0.07540	NS		-7,266	318	0.07540	NS		-1,566	82	0.07540	NS
S	A		120,481	783	0.07540	80.79		123,822	770	0.07540	81.59		99,008	800	0.07540	82.59
P	P		120,481	296	0.07540	NS		123,822	257	0.07540	NS		99,008	163	0.07540	NS
P	A	00161	-6,482	97	0.07540	NS	00162	-8,278	300	0.07540	NS	00163	-2,237	126	0.07540	NS
P	P		0	0	0.07540	-		-8,278	324	0.07540	NS		-6,947	59	0.07540	NS
S	A		116,134	793	0.07540	80.49		135,549	705	0.07540	86.93		131,431	760	0.07540	81.35
P	P		116,134	198	0.07540	NS		135,549	312	0.07540	NS		131,431	420	0.07540	NS
P	A	00164	94	263	0.07540	NS	00165	-6,407	280	0.07540	NS	00166	9,891	187	0.07540	NS
P	P		94	108	0.07540	NS		-6,407	340	0.07540	NS		-5,364	14	0.07540	NS
S	A		156,099	732	0.07540	80.05		237,196	369	0.07540	NS		248,184	829	0.07540	56.11
P	P		156,099	568	0.07540	NS		237,196	393	0.07540	NS		248,184	535	0.07540	86.95
P	A	00167	31,218	1,759	0.07540	42.60	00168	213,808	612	0.07540	83.38	00169	210,346	9,943	0.07540	5.18
P	P		31,218	1,143	0.07540	65.55		213,808	225	0.07540	NS		210,346	4,854	0.07540	10.61
S	A		303,650	1,651	0.07540	23.77		720,555	4,045	0.15080	14.03		64,636	11,767	0.07540	5.51
P	P		303,650	1,003	0.07540	39.12		720,555	2,363	0.15080	24.02		64,636	6,930	0.07540	9.36
P	A	00170	23,443	5,093	0.07540	14.91	00171	0	0	0.07540	-	00691	0	0	0.07540	-
P	P		23,443	2,769	0.07540	27.43		23,585	616	0.07540	NS		-29,277	6,626	0.07540	12.50
S	A		77,225	6,075	0.07540	11.34		21,675	3,569	0.07540	21.34		0	0	0.07540	-
P	P		77,225	2,612	0.07540	26.39		21,675	333	0.07540	NS		22,178	2,095	0.07540	36.33
P	A	00692	-26,572	110	0.07540	NS	00693	-23,673	1,374	0.07540	59.74	00694	-24,762	2,035	0.07540	40.40
P	P		-26,572	6,951	0.07540	11.86		-23,673	8,423	0.07540	9.74		-24,762	9,807	0.07540	8.38
S	A		0	0	0.07540	-		-5,174	33	0.07540	NS		-5,052	424	0.07540	NS
P	P		27,080	1,613	0.07540	46.79		-5,174	1,930	0.07540	41.28		-5,052	1,994	0.07540	39.95
P	A	00695	-21,606	2,713	0.07540	30.15	00696	-18,094	3,209	0.07540	25.35	00697	-17,425	3,502	0.07540	23.21
P	P		-21,606	8,866	0.07540	9.23		-18,094	8,868	0.07540	9.17		-17,425	9,801	0.07540	8.29
S	A		-1,009	696	0.07540	NS		-730	734	0.07540	NS		-3,318	805	0.07540	98.67
P	P		-1,009	2,332	0.07540	33.93		-730	2,219	0.07540	35.64		-3,318	2,029	0.07540	39.15
P	A	00698	-10,948	3,733	0.07540	21.54	00699	-15,632	3,712	0.07540	21.83	00700	-15,682	3,759	0.07540	21.56
P	P		-10,948	8,766	0.07540	9.17		-15,632	8,791	0.07540	9.22		-15,682	9,464	0.07540	8.56
S	A		-190	994	0.07540	79.50		1,129	989	0.07540	79.73		-1,916	890	0.07540	89.04
P	P		-190	2,032	0.07540	38.89		1,129	2,264	0.07540	34.83		-1,916	1,941	0.07540	40.83
P	A	00701	-12,532	3,505	0.07540	23.00	00702	-18,604	3,223	0.07540	25.26	00703	-21,875	2,567	0.07540	31.88
P	P		-12,532	8,833	0.07540	9.13		-18,604	8,703	0.07540	9.36		-21,875	8,693	0.07540	9.41
S	A		-1,278	706	0.07540	NS		-2,003	854	0.07540	92.81		-5,140	453	0.07540	NS
P	P		-1,278	1,923	0.07540	41.17		-2,003	2,348	0.07540	33.76		-5,140	2,325	0.07540	34.26
P	A	00704	-21,922	1,895	0.07540	43.19	00705	-27,526	830	0.07540	99.49	00706	0	0	0.07540	-
P	P		-21,922	8,623	0.07540	9.49		-27,526	9,465	0.07540	8.72		-23,427	6,777	0.07540	12.11
S	A		-5,950	498	0.07540	NS		0	0	0.07540	-		0	0	0.07540	-
P	P		-5,950	1,982	0.07540	40.25		-11,125	2,020	0.07540	39.82		8,993	1,239	0.07540	62.81
P	A	00707	0	0	0.07540	-	00885	0	0	0.07540	-	00886	76,314	13,918	0.07540	4.96
P	P		-17,294	6,202	0.07540	13.10		-1,911	1,465	0.07540	54.09		76,314	11,662	0.07540	5.92
S	A		0	0	0.07540	-		45,684	1,140	0.07540	64.07		130,029	5,016	0.15080	27.67
P	P		20,483	2,129	0.07540	35.85		45,684	795	0.07540	91.87		130,029	3,126	0.15080	44.40
P	A	00887	73,802	14,795	0.07540	4.69	00888	0	0	0.07540	-	00889	-10,252	1,375	0.07540	58.42
P	P		73,802	12,698	0.07540	5.46		-4,648	1,280	0.07540	62.19		-10,252	3,204	0.07540	25.07
S	A		222,631	5,359	0.07540	9.31		30,947	1,160	0.07540	64.62		23,327	360	0.07540	NS
P	P		222,631	3,529	0.07540	14.13		30,947	562	0.07540	NS		23,327	651	0.07540	NS
P	A	00890	25,937	4,985	0.07540	15.17	00891	-10,245	2,227	0.07540	36.07	00892	-19,103	2,201	0.07540	37.02
P	P		25,937	3,744	0.07540	20.20		-10,245	2,413	0.07540	33.29		-19,103	5,095	0.07540	15.99
S	A		125,568	2,304	0.07540	27.17		48,622	353	0.07540	NS		7,522	502	0.07540	NS
P	P		125,568	1,344	0.07540	46.57		48,622	482	0.07540	NS		7,522	903	0.07540	86.40
P	A	00893	-12,741	1,037	0.07540	77.78	00894	-14,571	2,128	0.07540	38.01	00895	-11,988	3,136	0.07540	25.69
P	P		-12,741	918	0.07540	87.86		-14,571	2,580	0.07540	31.35		-11,988	5,375	0.07540	14.99
S	A		117,585	290	0.07540	NS		53,412	450	0.07540	NS		7,328	812	0.07540	96.11
P	P		103,308	369	0.07540	NS		53,412	280	0.07540	NS		7,328	841	0.07540	92.80
P	A	00896	-13,118	1,121	0.07540	71.99	00897	-10,783	2,417	0.07540	33.26	00898	-7,112	3,304	0.07540	24.19
P	P		-13,118	969	0.07540	83.29		-10,783	2,643	0.07540	30.42		-7,112	5,341	0.07540	14.96
S	A		90,722	635	0.07540	NS		40,663	768	0.07540	95.96		4,300	958	0.07540	81.87
P	P		90,722	196	0.07540	NS		40,663	261	0.07540	NS		4,300	820	0.07540	95.65
P	A	00899	-11,985	1,143	0.07540	70.48	00900	-12,078	2,301	0.07540	35.01	00901	-14,301	2,694	0.07540	30.01
P	P		-11,985	962	0.07540	83.74		-12,078	2,657	0.07540	30.32		-14,301	5,504	0.07540	14.69
S	A		80,173	745	0.07540	91.99		46,699	620	0.07540	NS		10,869	623	0.07540	NS
P	P		80,173	161	0.07540	NS		46,699	246	0.07540	NS		10,869	927	0.07540	83.69
P	A	00902	-13,696	1,066	0.07540	75.78	00903	-15,191	1,979	0.07540	40.92					

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo stato limite ultimo																
D	P	Nodo	N	M	Af	CS	Nodo	N	M	Af	CS	Nodo	N	M	Af	CS
			[N]	[N-m]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	
P	A	01587	311,143	38,006	0.07540	1.01	01588	288,048	38,239	0.07540	1.08	01597	628	1,339	0.07540	58.94
	P		311,143	38,818	0.15080	2.97		288,048	38,786	0.07540	1.06		628	2,362	0.07540	33.41
S	A		529,407	7,701	0.15080	11.26		540,081	7,099	0.15080	12.02		22,681	2,139	0.07540	35.55
	P		529,407	7,156	0.07540	1.38		540,081	6,611	0.15080	12.91		22,681	70	0.07540	NS
Piano Terra			PareteP1-P2									Parete P1-P2				
P	A	00001	-8,397	4,379	0.07540	18.29	00002	-8,476	4,381	0.07540	18.28	00021	-3,905	3,408	0.07540	23.33
	P		0	0	0.07540	-		0	0	0.07540	-		-3,905	2,427	0.07540	32.76
S	A	00023	233	21,878	0.07540	3.61	00195	429	21,880	0.07540	3.61	00196	13,739	24,236	0.07540	3.19
	P		627	365	0.07540	NS		602	360	0.07540	NS		13,739	6,270	0.07540	12.31
P	A		-3,928	3,408	0.07540	23.33		-8,446	5,278	0.07540	15.18	00199	-8,335	4,217	0.07540	18.99
	P		-3,928	2,420	0.07540	32.85		-8,446	923	0.07540	86.78		-8,335	1,028	0.07540	77.90
S	A		13,615	24,228	0.07540	3.19		-1,061	22,992	0.07540	3.44		828	23,927	0.07540	3.30
	P		13,615	6,249	0.07540	12.36		-1,061	1,590	0.07540	49.77		828	3,750	0.07540	21.04
P	A	00197	1,686	133	0.07540	NS	00198	-136	868	0.07540	91.03	00199	-1,146	921	0.07540	85.93
	P		1,686	52	0.07540	NS		-3,182	22	0.07540	NS		-1,146	169	0.07540	NS
S	A		11,757	18,851	0.07540	4.11		4,615	15,190	0.07540	5.16		-4,674	11,294	0.07540	7.05
	P		-30	285	0.07540	NS		-797	380	0.07540	NS		-1,295	383	0.07540	NS
P	A	00200	-1,122	22	0.07540	NS	00201	-1,135	910	0.07540	86.97	00202	-869	796	0.07540	99.38
	P		-799	593	0.07540	NS		-1,135	156	0.07540	NS		-3,183	22	0.07540	NS
S	A		-5,458	10,923	0.07540	7.30		-5,855	11,266	0.07540	7.08		4,545	14,890	0.07540	5.27
	P		-1,750	395	0.07540	NS		-1,316	383	0.07540	NS		-845	381	0.07540	NS
P	A	00203	1,640	136	0.07540	NS	00204	-8,471	4,216	0.07540	19.00	00205	-8,264	5,267	0.07540	15.20
	P		1,640	55	0.07540	NS		-8,471	1,031	0.07540	77.69		-8,264	931	0.07540	86.01
S	A		11,393	18,833	0.07540	4.12		809	23,922	0.07540	3.30		-1,427	22,992	0.07540	3.44
	P		-59	371	0.07540	NS		809	3,746	0.07540	21.06		-1,427	1,616	0.07540	49.00
P	A	00743	-8,558	3,605	0.07540	22.22	00744	-8,305	2,418	0.07540	33.12	00745	-8,126	2,447	0.07540	32.72
	P		-11,874	149	0.07540	NS		-10,210	128	0.07540	NS		-10,855	139	0.07540	NS
S	A		-3,457	16,488	0.07540	4.82		-4,331	12,480	0.07540	6.38		-9,804	8,509	0.07540	9.43
	P		344	420	0.07540	NS		663	359	0.07540	NS		987	301	0.07540	NS
P	A	00746	-8,958	3,491	0.07540	22.96	00747	-8,129	2,662	0.07540	30.07	00748	-8,516	2,582	0.07540	31.02
	P		-12,405	200	0.07540	NS		-10,871	138	0.07540	NS		-10,292	128	0.07540	NS
S	A		-10,158	8,033	0.07540	10.00		-9,653	8,522	0.07540	9.42		-4,331	12,606	0.07540	6.31
	P		1,051	303	0.07540	NS		945	303	0.07540	NS		700	366	0.07540	NS
P	A	00749	-8,715	3,619	0.07540	22.14	00929	-8,340	4,064	0.07540	19.71	00930	-2,708	1,736	0.07540	45.71
	P		-11,958	139	0.07540	NS		-12,266	143	0.07540	NS		-2,708	351	0.07540	NS
S	A		-3,518	16,382	0.07540	4.85		-1,345	19,177	0.07540	4.13		7,545	20,909	0.07540	3.73
	P		378	406	0.07540	NS		-74	431	0.07540	NS		7,545	2,114	0.07540	36.90
P	A	00931	-2,721	1,723	0.07540	46.05	00932	-8,308	4,033	0.07540	19.86	00933	-7,712	3,585	0.07540	22.32
	P		-2,721	340	0.07540	NS		-12,294	144	0.07540	NS		-9,748	131	0.07540	NS
S	A		7,463	20,896	0.07540	3.73		-1,457	19,218	0.07540	4.12		-3,005	15,444	0.07540	5.14
	P		7,463	2,101	0.07540	37.14		-99	434	0.07540	NS		-125	373	0.07540	NS
P	A	00934	-3,399	1,834	0.07540	43.31	00935	-5,335	2,435	0.07540	32.73	00936	-7,741	2,722	0.07540	29.39
	P		-3,399	235	0.07540	NS		-6,808	83	0.07540	NS		-10,030	128	0.07540	NS
S	A		1,799	17,092	0.07540	4.61		-5,071	11,394	0.07540	6.99		-9,185	8,847	0.07540	9.06
	P		335	387	0.07540	NS		-49	354	0.07540	NS		506	330	0.07540	NS
P	A	00937	-2,813	800	0.07540	99.20	00938	-5,343	2,380	0.07540	33.48	00939	-7,738	3,690	0.07540	21.68
	P		-3,663	34	0.07540	NS		-6,830	83	0.07540	NS		-9,824	130	0.07540	NS
S	A		-7,313	10,270	0.07540	7.78		-5,054	11,425	0.07540	6.97		-2,984	15,461	0.07540	5.13
	P		-861	374	0.07540	NS		-36	351	0.07540	NS		-79	370	0.07540	NS
P	A	00940	-3,437	1,839	0.07540	43.20										
	P		-3,437	233	0.07540	NS										
S	A		1,999	17,113	0.07540	4.60										
	P		356	386	0.07540	NS										
Piano Terra			PareteP5-P6									Parete P5-P6				
P	A	00003	0	0	0.07540	-	00006	0	0	0.07540	-	00020	-2,914	2,286	0.07540	34.72
	P		-8,258	4,482	0.07540	17.87		-8,219	4,412	0.07540	18.15		-2,914	3,124	0.07540	25.41
S	A		754	327	0.07540	NS		811	330	0.07540	NS		14,633	5,938	0.07540	12.98
	P		1,017	21,821	0.07540	3.61		973	21,825	0.07540	3.61		14,633	23,980	0.07540	3.21
P	A	00022	-7,749	2,275	0.07540	35.17	00308	-8,099	938	0.07540	85.34	00309	-10,178	1,079	0.07540	74.44
	P		-7,749	3,124	0.07540	25.61		-8,099	4,883	0.07540	16.39		-10,178	4,638	0.07540	17.32
S	A		14,546	5,912	0.07540	13.04		-1,469	1,497	0.07540	52.90		1,187	3,937	0.07540	20.03
	P		14,546	23,985	0.07540	3.21		-1,469	22,194	0.07540	3.57		1,187	25,277	0.07540	3.12
P	A	00310	0	0	0.07540	-	00311	-3,119	24	0.07540	NS	00312	-1,097	151	0.07540	NS
	P		1,387	139	0.07540	NS		-122	877	0.07540	90.09		-1,097	908	0.07540	87.16
S	A		263	351	0.07540	NS		-645	356	0.07540	NS		-1,192	354	0.07540	NS
	P		12,485	18,904	0.07540	4.09		4,873	15,193	0.07540	5.16		-4,642	11,308	0.07540	7.04
P	A	00313	-815	674	0.07540	NS	00314	-1,119	162	0.07540	NS	00315	-3,114	24	0.07540	NS
	P		-1,122	21	0.07540	NS		-1,119	917	0.07540	86.31		-725	828	0.07540	95.52
S	A		-1,649	363	0.07540	NS		-1,189	354	0.07540	NS		-633	355	0.07540	NS
	P		-5,586	10,988	0.07540	7.26		-4,680	11,289	0.07540	7.05		4,780	15,176	0.07540	5.16
P	A	00316	0	0	0.07540	-	00317	-11,082	1,082	0.07540	74.34	00318	-8,394	938	0.07540	85.38
	P		1,425	132	0.07540	NS		-11,082	4,641	0.07540	17.33		-8,394	4,897	0.07540	16.35
S	A		282	350	0.07540	NS		1,171	3,940	0.07540	20.01		-1,498	1,520	0.07540	52.10
	P		12,374	18,898	0.07540	4.09		1,171	25,286	0.07540	3.12		-1,498	22,209	0.07540	3.57
P	A	00794	-11,914	132	0.07540	NS	00795	-10,255	111	0.07540	NS	00796	-10,864	119	0.07540	NS
	P		-8,250	3,569	0.07540	22.43		-8,199	2,478	0.07540	32.31		-7,129	2,635	0.07540	30.33
S	A		441	382	0.07540	NS		637	329	0.07540	NS		873	279		

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo stato limite ultimo																
D	P	Nodo	N	M	Af	CS	Nodo	N	M	Af	CS	Nodo	N	M	Af	CS
			[N]	[N-m]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	
S	A		931	278	0.07540	NS		882	278	0.07540	NS		597	326	0.07540	NS
P	P	00800	-10,306	8,062	0.07540	9.97	01259	-9,757	8,525	0.07540	9.42	01260	-7,172	12,441	0.07540	6.42
			-11,950	134	0.07540	NS		-12,056	129	0.07540	NS		-2,584	321	0.07540	NS
			-8,471	3,581	0.07540	22.37		-7,838	3,862	0.07540	20.72		-2,584	1,725	0.07540	45.99
S	A		386	382	0.07540	NS		3	307	0.07540	NS		7,984	2,038	0.07540	38.25
P	P	01261	-3,211	16,326	0.07540	4.86	01262	-899	18,737	0.07540	4.22	01263	7,984	21,146	0.07540	3.69
			-3,804	347	0.07540	NS		-12,147	129	0.07540	NS		-9,845	121	0.07540	NS
			-3,804	1,751	0.07540	45.40		-7,799	3,929	0.07540	20.36		-7,464	3,368	0.07540	23.74
S	A		7,918	2,034	0.07540	38.33		-36	395	0.07540	NS		-167	342	0.07540	NS
P	P	01264	7,918	21,146	0.07540	3.69	01265	-945	18,893	0.07540	4.19	01266	-6,357	15,379	0.07540	5.19
			-3,163	257	0.07540	NS		-6,781	77	0.07540	NS		-10,025	113	0.07540	NS
			-3,163	1,975	0.07540	40.21		-5,202	2,149	0.07540	37.07		-6,105	2,737	0.07540	29.15
S	A		280	360	0.07540	NS		-111	325	0.07540	NS		428	302	0.07540	NS
P	P	01267	-97	16,946	0.07540	4.66	01268	-5,184	11,387	0.07540	7.00	01269	-8,940	8,893	0.07540	9.01
			-3,661	32	0.07540	NS		-6,790	77	0.07540	NS		-9,840	121	0.07540	NS
			-2,811	803	0.07540	98.83		-4,511	2,456	0.07540	32.40		-8,086	3,495	0.07540	22.90
S	A		-828	343	0.07540	NS		-100	326	0.07540	NS		-132	343	0.07540	NS
P	P	01270	-6,746	10,326	0.07540	7.74		-5,140	11,408	0.07540	6.98		-2,755	15,400	0.07540	5.15
			-3,196	257	0.07540	NS										
			-3,196	1,974	0.07540	40.23										
S	A		275	360	0.07540	NS										
			1,932	16,957	0.07540	4.64										
Piano Terra			Parete9-10				Parete 9-10									
P	A	00058	0	0	0.07540	-	00059	-14,938	1,976	0.07540	40.96	00060	-10,011	6,116	0.07540	13.13
			-33,027	6,428	0.07540	12.96		-14,938	7,821	0.07540	10.35		-10,011	9,411	0.07540	8.53
S	A		-9,799	1,829	0.07540	43.89		-9,427	283	0.07540	NS		17,877	5,002	0.07540	15.33
P	P	00061	-9,799	8,488	0.07540	9.46	00062	-9,427	2,458	0.07540	32.64	00063	17,877	4,358	0.07540	17.59
			-11,236	6,095	0.07540	13.20		-10,184	6,680	0.07540	12.02		-6,843	4,929	0.07540	16.21
			-11,236	8,741	0.07540	9.20		-10,184	9,578	0.07540	8.39		-6,843	8,257	0.07540	9.68
S	A		16,298	5,842	0.07540	13.16		16,743	5,975	0.07540	12.86		16,481	4,901	0.07540	15.68
P	P	00064	16,298	4,405	0.07540	17.45	00065	16,743	4,594	0.07540	16.72	00172	16,481	4,269	0.07540	18.00
			-17,647	3,238	0.07540	25.11		0	0	0.07540	-		0	0	0.07540	-
			-17,647	9,227	0.07540	8.81		-28,127	7,384	0.07540	11.19		10,906	883	0.07540	87.85
S	A		12,802	1,354	0.07540	57.11		-2,403	390	0.07540	NS		6,657	3,325	0.07540	23.50
P	P	00173	12,802	3,280	0.07540	23.58	00174	-2,403	6,737	0.07540	11.77	00175	21,345	448	0.07540	NS
			30,730	4,846	0.07540	15.47		205,037	9,595	0.07540	5.44		308,730	2,034	0.07540	18.97
			30,730	2,859	0.07540	26.23		205,037	4,603	0.07540	11.34		308,730	1,317	0.07540	29.29
S	A		96,806	5,363	0.07540	11.92		63,709	11,378	0.07540	5.72		723,013	3,908	0.15080	14.80
P	P	00176	96,806	2,482	0.07540	25.75	00177	63,709	6,858	0.07540	9.49	00178	723,013	2,411	0.15080	24.00
			54,202	627	0.07540	NS		-549	418	0.07540	NS		-4,884	162	0.07540	NS
			54,202	297	0.07540	NS		-549	408	0.07540	NS		-4,884	78	0.07540	NS
S	A		300,265	1,245	0.07540	31.88		263,025	77	0.07540	NS		223,557	359	0.07540	NS
P	P	00179	300,265	946	0.07540	41.95	00180	263,025	882	0.07540	50.54	00181	223,557	1,358	0.07540	36.63
			77	465	0.07540	NS		6,497	339	0.07540	NS		-5,546	315	0.07540	NS
			-5,902	153	0.07540	NS		6,497	110	0.07540	NS		-5,546	361	0.07540	NS
S	A		164,419	663	0.07540	86.73		145,244	1,124	0.07540	53.39		110,258	2,271	0.07540	28.44
P	P	00182	164,419	1,458	0.07540	39.44	00183	145,244	1,115	0.07540	53.83	00184	110,258	696	0.07540	92.81
			-6,308	210	0.07540	NS		730	173	0.07540	NS		-5,138	193	0.07540	NS
			-6,308	28	0.07540	NS		0	0	0.07540	-		0	0	0.07540	-
S	A		115,428	3,100	0.07540	20.62		84,930	3,882	0.07540	17.49		103,964	2,962	0.07540	22.09
P	P	00185	115,428	778	0.07540	82.16	00186	84,930	1,031	0.07540	65.87	00187	103,964	573	0.07540	NS
			-7,669	233	0.07540	NS		-1,053	77	0.07540	NS		1,282	488	0.07540	NS
			-7,669	336	0.07540	NS		-6,939	48	0.07540	NS		1,282	134	0.07540	NS
S	A		127,060	1,615	0.07540	38.64		133,315	1,129	0.07540	54.54		146,120	1,478	0.07540	40.53
P	P	00188	127,060	299	0.07540	NS	00189	133,315	859	0.07540	71.69	00190	184,146	1,709	0.07540	32.13
			-6,474	373	0.07540	NS		9,721	221	0.07540	NS		30,921	1,528	0.07540	49.06
			-6,474	526	0.07540	NS		-3,075	34	0.07540	NS		30,921	1,066	0.07540	70.32
S	A		230,947	460	0.07540	NS		238,801	261	0.07540	NS		293,240	1,339	0.07540	30.33
P	P	00191	230,947	1,592	0.07540	30.64	00192	238,801	918	0.07540	52.02	00193	293,240	1,140	0.07540	35.62
			209,302	569	0.07540	90.72		202,035	9,743	0.07540	5.40		21,365	5,128	0.07540	14.86
			209,302	189	0.07540	NS		202,035	4,667	0.07540	11.26		21,365	3,084	0.07540	24.71
S	A		695,871	3,781	0.15080	15.90		58,425	11,309	0.07540	5.82		73,658	5,648	0.07540	12.28
P	P	00194	695,871	2,471	0.15080	24.32	00708	58,425	6,823	0.07540	9.64	00709	73,658	2,564	0.07540	27.06
			0	0	0.07540	-		0	0	0.07540	-		-25,467	350	0.07540	NS
			9,995	890	0.07540	87.30		-29,963	5,615	0.07540	14.76		-25,467	7,260	0.07540	11.34
S	A		7,198	3,389	0.07540	23.03		0	0	0.07540	-		0	0	0.07540	-
P	P	00710	20,586	408	0.07540	NS	00711	-1,682	2,088	0.07540	37.94	00719	21,662	1,690	0.07540	45.07
			-23,186	1,500	0.07540	54.68		-31,389	276	0.07540	NS		0	0	0.07540	-
			-23,186	8,793	0.07540	9.33		-31,389	9,714	0.07540	8.55		-15,720	5,242	0.07540	15.46
S	A		-12,933	15	0.07540	NS		-62,849	196	0.07540	NS		0	0	0.07540	-
P	P	00720	-12,933	1,343	0.07540	60.07	00721	-18,283	1,982	0.07540	41.06	00722	14,980	1,832	0.07540	42.05
			-20,987	122	0.07540	NS		-30,109	1,193	0.07540	69.50		-30,637	999	0.07540	83.07
			-20,987	6,954	0.07540	11.75		-30,109	9,437	0.07540	8.79		-30,637	8,684	0.07540	9.56
S	A		0	0	0.07540	-		0	0	0.07540	-		-46,639	188	0.07540	NS
P	P	00736	4,564	1,343	0.07540	58.38	00737	-14,988	1,488	0.07540	54.40	00738	-10,999	1,824	0.07540	44.09
			-9,038	5,222	0.07540	15.35		-9,576	5,925	0.07540	13.54		-1,737	3,661	0.07540	21.64
			-9,038	8,006	0.07540	10.01		-9,576	8,013	0.07540	10.01		-1,737	7,913	0.07540	10.01
S	A		19,684	5,094	0.07540	15.00		18,997	6,617	0.07540	11.56		10,292	2,183	0.07540	35.57
P	P	00739	19,684	3,422	0.07540	22.34	00740	18,997	4,122	0.07540	18.56	00741	10,292	2,358	0.07540	32.93
			0	0	0.07540	-		-10,474	2,951	0.07540	27.23		0	0	0.07540	-

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo stato limite ultimo																
D	P	Nodo	N	M	Af	CS	Nodo	N	M	Af	CS	Nodo	N	M	Af	CS
			[N]	[N-m]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	
	P		-23,329	8,311	0.07540	9.87		-10,474	7,622	0.07540	10.54		-3,859	8,186	0.07540	9.71
S	A		-365	1,459	0.07540	54.18		14,263	1,271	0.07540	60.69		-1,946	1,780	0.07540	44.52
	P		-365	6,511	0.07540	12.14		14,263	1,560	0.07540	49.45		-1,946	6,630	0.07540	11.95
P	A	00742	-6,088	5,379	0.07540	14.83	00907	0	0	0.07540	-	00908	75,395	13,571	0.07540	5.10
	P		-6,088	7,906	0.07540	10.09		-1,112	1,258	0.07540	62.91		75,395	11,455	0.07540	6.04
S	A		16,744	5,187	0.07540	14.81		40,717	998	0.07540	73.83		125,562	4,916	0.15080	28.35
	P		16,744	3,424	0.07540	22.43		40,717	850	0.07540	86.69		125,562	3,391	0.15080	41.10
P	A	00909	71,767	14,374	0.07540	4.84	00910	0	0	0.07540	-	00911	-9,821	1,273	0.07540	63.06
	P		71,767	12,319	0.07540	5.65		-66,573	1,425	0.07540	61.51		-9,821	3,232	0.07540	24.84
S	A		214,780	5,089	0.07540	10.00		25,626	991	0.07540	76.34		19,079	382	0.07540	NS
	P		214,780	3,608	0.07540	14.11		25,626	560	0.07540	NS		19,079	721	0.07540	NS
P	A	00912	25,671	4,799	0.07540	15.76	00913	-10,005	1,929	0.07540	41.63	00914	-26,125	1,241	0.07540	66.39
	P		25,671	3,658	0.07540	20.68		-10,005	2,381	0.07540	33.72		-26,125	4,892	0.07540	16.84
S	A		118,661	2,034	0.07540	31.22		39,871	737	0.07540	NS		-708	600	0.07540	NS
	P		118,661	1,408	0.07540	45.10		39,871	1,367	0.07540	53.98		-708	2,788	0.07540	28.37
P	A	00915	-13,147	1,015	0.07540	79.52	00916	-15,788	1,859	0.07540	43.60	00917	-9,758	3,008	0.07540	26.68
	P		-13,147	932	0.07540	86.60		-15,788	2,161	0.07540	37.51		-9,758	4,598	0.07540	17.46
S	A		104,394	1,173	0.07540	55.72		32,103	993	0.07540	75.34		11,582	2,752	0.07540	28.16
	P		104,394	2,410	0.07540	27.12		49,440	1,847	0.07540	39.28		11,582	1,540	0.07540	50.32
P	A	00918	-12,641	915	0.07540	88.13	00919	-9,744	2,458	0.07540	32.65	00920	-4,996	3,879	0.07540	20.53
	P		-12,641	681	0.07540	NS		-9,744	2,094	0.07540	38.33		-4,996	4,619	0.07540	17.24
S	A		72,544	1,778	0.07540	39.11		13,334	4,425	0.07540	17.46		14,410	5,200	0.07540	14.83
	P		72,544	466	0.07540	NS		13,334	1,560	0.07540	49.52		14,410	2,567	0.07540	30.04
P	A	00921	-11,199	1,126	0.07540	71.45	00922	-12,422	2,145	0.07540	37.58	00923	-19,193	2,167	0.07540	37.61
	P		-11,199	766	0.07540	NS		-12,422	2,242	0.07540	35.96		-19,193	5,138	0.07540	15.86
S	A		61,127	3,938	0.07540	18.03		20,299	2,580	0.07540	29.59		-5,252	695	0.07540	NS
	P		61,127	1,284	0.07540	55.31		20,299	1,196	0.07540	63.84		-5,252	2,608	0.07540	30.55
P	A	00924	-13,563	1,187	0.07540	68.04	00925	-17,278	1,781	0.07540	45.62	00926	-21,108	1,277	0.07540	64.01
	P		-13,563	935	0.07540	86.38		-17,278	2,537	0.07540	32.02		-21,108	4,648	0.07540	17.59
S	A		101,969	795	0.07540	82.62		43,714	592	0.07540	NS		-616	50	0.07540	NS
	P		101,969	1,344	0.07540	48.87		43,714	2,084	0.07540	35.17		-616	802	0.07540	98.60
P	A	00927	-12,785	1,264	0.07540	63.81	00928	6,663	4,306	0.07540	18.14	01581	891	1,389	0.07540	56.79
	P		-12,785	1,100	0.07540	73.33		6,663	3,586	0.07540	21.79		891	2,356	0.07540	33.48
S	A		107,518	590	0.07540	NS		6,978	1,272	0.07540	61.39		14,820	1,935	0.07540	39.83
	P		107,518	1,187	0.07540	54.72		6,978	1,002	0.07540	77.93		14,820	548	0.07540	NS
P	A	01583	73	1,045	0.07540	75.59	01593	310,504	38,124	0.07540	1.01	01594	287,882	38,567	0.07540	1.07
	P		73	2,340	0.07540	33.76		310,504	39,086	0.15080	2.95		287,882	39,433	0.07540	1.05
S	A		17,469	1,850	0.07540	41.47		516,770	7,660	0.07540	1.41		528,158	7,329	0.07540	1.37
	P		17,469	710	0.07540			516,770	7,537	0.07540	1.43		528,158	7,338	0.15080	11.84
Piano Terra			PareteP1-P5				Parete P1-P5									
P	A	00002	-13,163	55	0.07540	NS	00003	-12,795	42	0.07540	NS	00022	10,291	2,033	0.07540	38.20
	P		-9,768	5,048	0.07540	15.90		-8,139	4,932	0.07540	16.23		10,291	3,718	0.07540	20.89
S	A		157	429	0.07540	NS		328	398	0.07540	NS		21,129	5,801	0.07540	13.14
	P		3,168	22,309	0.07540	3.52		3,497	22,255	0.07540	3.53		21,129	23,930	0.07540	3.19
P	A	00023	10,552	1,943	0.07540	39.95	00204	-4,166	478	0.07540	NS	00205	-4,846	545	0.07540	NS
	P		10,552	3,543	0.07540	21.91		-4,166	5,338	0.07540	14.90		-4,846	5,352	0.07540	14.88
S	A		22,466	6,131	0.07540	12.41		9,785	3,367	0.07540	23.08		7,172	1,778	0.07540	43.90
	P		22,466	24,208	0.07540	3.14		9,785	24,451	0.07540	3.18		7,172	22,451	0.07540	3.48
P	A	00317	-5,659	521	0.07540	NS	00318	-8,097	439	0.07540	NS	00319	0	0	0.07540	-
	P		-5,659	5,416	0.07540	14.72		-8,097	5,076	0.07540	15.77		4,581	122	0.07540	NS
S	A		9,327	2,423	0.07540	32.10		7,246	1,270	0.07540	61.46		31,346	1,871	0.07540	40.04
	P		9,327	22,621	0.07540	3.44		7,246	23,341	0.07540	3.34		31,346	16,194	0.07540	4.63
P	A	00320	297	225	0.07540	NS	00321	-2,519	20	0.07540	NS	00322	314	1,069	0.07540	73.86
	P		297	776	0.07540	NS		-1,330	920	0.07540	86.05		-935	23	0.07540	NS
S	A		22,781	971	0.07540	78.30		28,260	947	0.07540	79.53		29,539	2,202	0.07540	34.13
	P		22,781	10,339	0.07540	7.35		28,260	3,496	0.07540	21.54		29,539	349	0.07540	NS
P	A	00323	-1,515	378	0.07540	NS	00324	-2,529	12	0.07540	NS	00325	-169	138	0.07540	NS
	P		-1,515	66	0.07540	NS		-1,456	326	0.07540	NS		-169	111	0.07540	NS
S	A		29,664	5,915	0.07540	12.70		33,715	10,081	0.07540	7.40		35,391	12,562	0.07540	5.92
	P		4,019	99	0.07540	NS		6,029	194	0.07540	NS		6,340	250	0.07540	NS
P	A	00326	-1,129	889	0.07540	89.02	00327	-1,212	290	0.07540	NS	00328	-511	59	0.07540	NS
	P		-1,129	138	0.07540	NS		-1,212	46	0.07540	NS		-511	739	0.07540	NS
S	A		34,383	14,214	0.07540	5.24		36,174	16,137	0.07540	4.60		37,741	17,374	0.07540	4.26
	P		6,695	299	0.07540	NS		7,762	347	0.07540	NS		7,970	377	0.07540	NS
P	A	00329	-1,026	791	0.07540	NS	00330	-1,110	792	0.07540	99.93	00331	-512	53	0.07540	NS
	P		-1,026	97	0.07540	NS		-1,110	96	0.07540	NS		-512	733	0.07540	NS
S	A		36,187	17,285	0.07540	4.30		35,939	17,275	0.07540	4.30		37,510	17,349	0.07540	4.27
	P		7,915	386	0.07540	NS		7,863	395	0.07540	NS		7,877	395	0.07540	NS
P	A	00332	-1,170	353	0.07540	NS	00333	-1,124	885	0.07540	89.43	00334	-210	131	0.07540	NS
	P		-1,170	111	0.07540	NS		-1,124	132	0.07540	NS		-210	105	0.07540	NS
S	A		35,978	16,099	0.07540	4.62		34,312	14,161	0.07540	5.26		35,352	12,492	0.07540	5.95
	P		7,651	374	0.07540	NS		6,539	336	0.07540	NS		6,166	288	0.07540	NS
P	A	00335	-2,534	14	0.07540	NS	00336	-1,467	498	0.07540	NS	00337	337	1,071	0.07540	73.72
	P		-1,452	331	0.07540	NS		-1,467	184	0.07540	NS		-937	26	0.07540	NS
S	A		33,704	10,002	0.07540	7.46		29,718	5,834	0.07540	12.88		29,594	2,178	0.07540	34.50
	P		5,869	233	0.07540	NS		3,889	132	0.07540	NS		29,594	341	0.07540	NS
P	A	00338	-2,559	23	0.07540	NS	00339	479	189	0.07540	NS	00340	0	0	0.07540	-
	P		-1,380	954	0.07540	82.99		479	797	0.07540	99.04		4,958	66	0.07540	NS
S	A		28,152	1,025	0.07540	73.49		22,443	1,017	0.07540	74.8					

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo stato limite ultimo																
D	P	Nodo	N	M	Af	CS	Nodo	N	M	Af	CS	Nodo	N	M	Af	CS
			[N]	[N-m]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	
P	A	00750	-11,894	88	0.07540	NS	00751	-4,083	172	0.07540	NS	00752	-5,244	474	0.07540	NS
P	P		-4,897	2,678	0.07540	29.74		-4,083	1,169	0.07540	68.03		-5,244	419	0.07540	NS
S	A		587	334	0.07540	NS		7,525	385	0.07540	NS		12,220	1,377	0.07540	56.21
P	P		6,133	14,632	0.07540	5.34		7,525	8,666	0.07540	9.00		12,220	2,590	0.07540	29.89
P	A	00753	-6,220	1,777	0.07540	44.91	00754	-6,359	2,460	0.07540	32.45	00755	-7,186	3,305	0.07540	24.19
P	P		0	0	0.07540	-		-11,465	26	0.07540	NS		-12,050	36	0.07540	NS
S	A		11,785	3,019	0.07540	25.66		14,495	6,024	0.07540	12.80		17,134	8,927	0.07540	8.60
P	P		2,667	73	0.07540	NS		3,089	182	0.07540	NS		3,954	266	0.07540	NS
P	A	00756	-8,219	4,898	0.07540	16.35	00757	-7,611	4,256	0.07540	18.79	00758	-8,322	4,859	0.07540	16.48
P	P		-13,732	72	0.07540	NS		-11,817	84	0.07540	NS		-12,023	101	0.07540	NS
S	A		16,422	11,047	0.07540	6.96		18,579	12,558	0.07540	6.10		19,608	13,687	0.07540	5.58
P	P		3,862	320	0.07540	NS		4,165	356	0.07540	NS		4,544	367	0.07540	NS
P	A	00759	-9,686	6,578	0.07540	12.20	00760	-8,293	5,100	0.07540	15.70	00761	-8,384	5,102	0.07540	15.70
P	P		-13,736	143	0.07540	NS		-11,939	114	0.07540	NS		-11,955	115	0.07540	NS
S	A		18,436	14,482	0.07540	5.29		20,043	14,717	0.07540	5.19		20,151	14,723	0.07540	5.19
P	P		4,270	379	0.07540	NS		4,588	376	0.07540	NS		4,604	366	0.07540	NS
P	A	00762	-9,730	6,588	0.07540	12.18	00763	-8,351	4,143	0.07540	19.33	00764	-7,822	4,288	0.07540	18.66
P	P		-13,787	143	0.07540	NS		-12,063	101	0.07540	NS		-11,860	85	0.07540	NS
S	A		18,528	14,499	0.07540	5.28		19,677	13,715	0.07540	5.57		18,540	12,598	0.07540	6.08
P	P		4,294	356	0.07540	NS		4,574	332	0.07540	NS		4,193	306	0.07540	NS
P	A	00765	-10,546	3,657	0.07540	21.98	00766	-7,545	3,339	0.07540	23.95	00767	-6,463	2,502	0.07540	31.91
P	P		-13,785	80	0.07540	NS		-12,083	43	0.07540	NS		-11,482	30	0.07540	NS
S	A		16,316	11,100	0.07540	6.93		17,002	8,993	0.07540	8.54		14,321	6,103	0.07540	12.64
P	P		3,868	265	0.07540	NS		3,956	210	0.07540	NS		3,075	132	0.07540	NS
P	A	00768	-6,355	1,816	0.07540	43.96	00769	-5,301	701	0.07540	NS	00770	-4,134	113	0.07540	NS
P	P		0	0	0.07540	-		-5,301	629	0.07540	NS		-4,134	1,147	0.07540	69.34
S	A		11,573	3,080	0.07540	25.16		12,063	1,341	0.07540	57.74		7,366	275	0.07540	NS
P	P		2,622	38	0.07540	NS		12,063	2,504	0.07540	30.92		7,366	8,420	0.07540	9.27
P	A	00771	-12,067	75	0.07540	NS	01271	-7,305	293	0.07540	NS	01272	1,923	212	0.07540	NS
P	P		-5,240	2,508	0.07540	31.77		-7,305	3,427	0.07540	23.33		1,923	1,858	0.07540	42.38
S	A		649	311	0.07540	NS		50	358	0.07540	NS		17,311	2,728	0.07540	28.13
P	P		6,180	14,809	0.07540	5.28		5,974	18,372	0.07540	4.26		17,311	19,300	0.07540	3.98
P	A	01273	4,581	268	0.07540	NS	01274	-7,038	296	0.07540	NS	01275	-3,204	132	0.07540	NS
P	P		4,581	2,023	0.07540	38.75		-7,038	3,290	0.07540	24.29		-3,204	2,205	0.07540	36.02
S	A		17,828	3,018	0.07540	25.41		3	289	0.07540	NS		9,855	282	0.07540	NS
P	P		17,828	19,944	0.07540	3.84		5,976	18,115	0.07540	4.32		9,855	12,148	0.07540	6.40
P	A	01276	426	290	0.07540	NS	01277	-3,255	67	0.07540	NS	01278	-5,702	1,141	0.07540	69.89
P	P		426	1,439	0.07540	54.86		-3,255	1,022	0.07540	77.71		0	0	0.07540	-
S	A		15,392	1,141	0.07540	67.48		17,456	900	0.07540	85.25		16,663	3,447	0.07540	22.29
P	P		15,392	13,309	0.07540	5.78		17,456	4,239	0.07540	18.10		2,987	87	0.07540	NS
P	A	01279	-2,513	381	0.07540	NS	01280	-4,644	1,482	0.07540	53.71	01281	-7,061	3,488	0.07540	22.91
P	P		-2,513	118	0.07540	NS		-4,644	26	0.07540	NS		-10,770	40	0.07540	NS
S	A		25,177	3,293	0.07540	22.99		23,574	8,382	0.07540	9.06		21,145	11,596	0.07540	6.57
P	P		3,295	68	0.07540	NS		4,206	215	0.07540	NS		4,479	312	0.07540	NS
P	A	01282	-2,711	1,066	0.07540	74.44	01283	-5,118	2,876	0.07540	27.70	01284	-7,732	4,654	0.07540	17.19
P	P		-2,711	99	0.07540	NS		-7,185	38	0.07540	NS		-10,790	84	0.07540	NS
S	A		30,091	12,470	0.07540	6.02		26,748	14,340	0.07540	5.27		23,030	15,149	0.07540	5.02
P	P		5,567	300	0.07540	NS		5,589	357	0.07540	NS		5,156	379	0.07540	NS
P	A	01285	-2,661	1,398	0.07540	56.75	01286	-5,160	3,316	0.07540	24.03	01287	-7,730	4,672	0.07540	17.12
P	P		-3,780	19	0.07540	NS		-7,194	54	0.07540	NS		-10,812	86	0.07540	NS
S	A		32,020	16,598	0.07540	4.51		27,511	16,068	0.07540	4.69		23,144	15,167	0.07540	5.01
P	P		6,820	388	0.07540	NS		6,074	378	0.07540	NS		5,188	358	0.07540	NS
P	A	01288	-2,800	1,264	0.07540	62.79	01289	-5,056	2,676	0.07540	29.77	01290	-7,147	3,093	0.07540	25.84
P	P		-3,782	20	0.07540	NS		-7,201	41	0.07540	NS		-10,796	48	0.07540	NS
S	A		32,198	16,620	0.07540	4.50		26,830	14,378	0.07540	5.25		21,104	11,650	0.07540	6.54
P	P		6,880	370	0.07540	NS		5,660	322	0.07540	NS		4,525	264	0.07540	NS
P	A	01291	-2,709	1,015	0.07540	78.18	01292	-4,809	1,155	0.07540	68.94	01293	-5,770	1,303	0.07540	61.20
P	P		-2,709	50	0.07540	NS		0	0	0.07540	-		-5,770	60	0.07540	NS
S	A		30,121	12,532	0.07540	5.99		23,520	8,454	0.07540	8.98		16,528	3,518	0.07540	21.84
P	P		5,686	260	0.07540	NS		4,282	172	0.07540	NS		3,005	53	0.07540	NS
P	A	01294	-2,806	247	0.07540	NS	01295	-6,757	28	0.07540	NS	01296	-3,180	147	0.07540	NS
P	P		0	0	0.07540	-		-3,461	889	0.07540	89.37		-3,180	2,246	0.07540	35.36
S	A		25,135	3,353	0.07540	22.58		17,296	845	0.07540	90.82		9,314	393	0.07540	NS
P	P		3,398	41	0.07540	NS		17,296	4,177	0.07540	18.37		9,314	12,441	0.07540	6.25
P	A	01297	-34	209	0.07540	NS										
P	P		-34	1,272	0.07540	62.11										
S	A		16,479	1,270	0.07540	60.51										
P	P		16,479	13,081	0.07540	5.87										
Piano Terra			Parete1-3-5-7-9									Parete 1-3				
P	A	00149	16,629	84	0.07540	NS	00150	24,649	7,467	0.07540	10.15	00151	163,905	19,358	0.07540	2.97
P	P		16,629	1,315	0.07540	58.41		24,649	3,502	0.07540	21.64		163,905	9,791	0.07540	5.88
S	A		26,814	2,327	0.07540	32.44		74,047	4,557	0.07540	15.21		57,853	16,739	0.07540	4.03
P	P		26,814	229	0.07540	NS		74,047	1,650	0.07540	42.01		57,853	9,539	0.07540	7.08
P	A	00233	-34,747	15,462	0.07540	5.40	00234	-32,936	19,552	0.07540	4.26	00235	-31,997	20,781	0.07540	4.00
P	P		-34,747	9,707	0.07540	8.60		-32,936	12,177	0.07540	6.84		-31,997	14,042	0.07540	5.92
S	A		6,222	968	0.07540	76.37		0	0	0.07540	-		13,049	3,125	0.07540	24.73
P	P		6,222	4,545	0.07540	16.26		113,756	1,122	0.07540	57.15					

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo stato limite ultimo																
D	P	Nodo	N	M	Af	CS	Nodo	N	M	Af	CS	Nodo	N	M	Af	CS
			[N]	[N-m]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	
	P		181,782	1,948	0.07540	25.73		76,174	1,895	0.07540	36.43		116,721	2,353	0.07540	27.09
P	A	00239	3,905	1,838	0.07540	42.69	00240	-1,173	1,466	0.07540	53.98	00241	15,757	964	0.07540	79.80
	P		3,905	837	0.07540	93.75		-1,173	645	0.07540	NS		15,757	1,781	0.07540	43.19
S	A		115,809	3,460	0.07540	18.46		186,571	2,017	0.07540	27.06		277,460	3,450	0.07540	12.37
	P		115,809	1,488	0.07540	42.91		142,324	1,401	0.07540	43.10		277,460	666	0.07540	64.07
P	A	00242	157,684	1,583	0.07540	36.88	00677	-16,607	23,857	0.07540	3.40	00678	-30,769	18,357	0.07540	4.52
	P		64,141	1,316	0.07540	53.66		-16,607	18,569	0.07540	4.37		-30,769	15,590	0.07540	5.32
S	A		440,581	3,125	0.07540	6.81		27,544	4,640	0.07540	16.25		575	4,629	0.07540	17.05
	P		440,581	1,555	0.07540	13.68		27,544	4,314	0.07540	17.48		575	4,059	0.07540	19.44
P	A	00679	-36,225	16,079	0.07540	5.20	00680	-33,709	10,344	0.07540	8.06	00681	-37,728	5,493	0.07540	15.27
	P		-36,225	14,771	0.07540	5.67		-33,709	10,914	0.07540	7.64		-37,728	8,138	0.07540	10.31
S	A		-5,315	3,129	0.07540	25.46		-8,424	1,761	0.07540	45.47		-5,443	1,419	0.07540	56.16
	P		-5,315	2,967	0.07540	26.85		-8,424	2,558	0.07540	31.30		-5,443	2,216	0.07540	35.96
P	A	00682	-31,373	1,219	0.07540	68.14	00683	0	0	0.07540	-	00969	-23,881	20,766	0.07540	3.95
	P		-31,373	6,458	0.07540	12.86		-16,223	4,959	0.07540	16.35		-23,881	14,578	0.07540	5.63
S	A		0	0	0.07540	-		11,316	188	0.07540	NS		24,619	3,144	0.07540	24.10
	P		-1,033	1,037	0.07540	76.29		11,316	2,647	0.07540	29.28		24,619	2,963	0.07540	25.57
P	A	00970	-10,704	14,856	0.07540	5.41	00971	53,720	23,093	0.07540	3.12	00972	0	0	0.07540	-
	P		-10,704	9,269	0.07540	8.67		53,720	13,772	0.07540	5.23		-6,796	797	0.07540	NS
S	A		-17,106	6,090	0.07540	13.33		139,208	2,852	0.07540	21.32		25,866	579	0.07540	NS
	P		-17,106	12,360	0.07540	6.57		139,208	2,390	0.07540	25.44		25,866	394	0.07540	NS
P	A	00973	-19,662	4,588	0.07540	17.77	00974	4,245	6,997	0.07540	11.21	00975	-19,313	7,110	0.07540	11.46
	P		-19,662	3,742	0.07540	21.79		4,245	3,826	0.07540	20.50		-19,313	4,242	0.07540	19.21
S	A		6,242	481	0.07540	NS		98,405	1,347	0.07540	49.10		25,900	1,592	0.07540	47.49
	P		6,242	373	0.07540	NS		98,405	359	0.07540	NS		25,900	622	0.07540	NS
P	A	00976	-31,739	12,315	0.07540	6.75	00977	-11,347	4,404	0.07540	18.27	00978	-17,155	13,482	0.07540	6.02
	P		-31,739	9,292	0.07540	8.94		-11,347	2,509	0.07540	32.07		-17,155	8,430	0.07540	9.63
S	A		7,031	2,362	0.07540	33.05		58,099	3,163	0.07540	22.57		32,426	255	0.07540	NS
	P		7,031	1,570	0.07540	49.72		58,099	1,560	0.07540	45.77		32,426	451	0.07540	NS
P	A	01588	201,193	62,270	0.15080	2.08	01589	-7,626	23,328	0.07540	3.43	01590	241,168	10,813	0.07540	4.39
	P		201,193	41,757	0.07540	1.26		-7,626	15,952	0.07540	5.01		241,168	4,308	0.07540	11.01
S	A		334,682	6,800	0.07540	4.65		26,430	5,671	0.07540	13.32		-17,093	17,821	0.07540	4.36
	P		334,682	5,812	0.07540	5.44		26,430	3,780	0.07540	19.98		-17,093	34,748	0.07540	2.24
P	A	01597	410	1,595	0.07540	49.48										
	P		410	4,620	0.07540	17.08										
S	A		22,038	1,284	0.07540	59.27										
	P		22,038	884	0.07540	86.10										
Piano Terra			Parete1-3-5-7-9									Parete 3-5				
P	A	00223	-31,783	21,923	0.07540	3.79	00224	-37,859	20,207	0.07540	4.15	00225	-42,221	16,022	0.07540	5.27
	P		-31,783	14,124	0.07540	5.88		-37,859	12,113	0.07540	6.93		-42,221	9,711	0.07540	8.70
S	A		12,613	2,527	0.07540	30.60		0	0	0.07540	-		-5,768	116	0.07540	NS
	P		12,613	1,952	0.07540	39.62		47,819	1,199	0.07540	60.67		-5,768	3,027	0.07540	24.93
P	A	00226	14,029	5,965	0.07540	12.93	00227	-6,454	734	0.07540	NS	00228	-1,627	1,315	0.07540	60.22
	P		14,029	3,399	0.07540	22.70		-6,454	361	0.07540	NS		-1,627	2,202	0.07540	35.96
S	A		211,989	363	0.07540	NS		27,675	6,073	0.07540	12.41		36,198	8,922	0.07540	8.32
	P		211,989	998	0.07540	46.34		27,675	3,273	0.07540	23.03		36,198	4,572	0.07540	16.24
P	A	00229	-2,544	3,020	0.07540	26.26	00230	-2,042	1,964	0.07540	40.35	00231	-1,474	1,862	0.07540	42.52
	P		-2,544	1,530	0.07540	51.84		-2,042	989	0.07540	80.13		-1,474	3,353	0.07540	23.61
S	A		35,292	7,486	0.07540	9.94		45,525	7,374	0.07540	9.91		61,640	6,099	0.07540	11.63
	P		35,292	3,621	0.07540	20.54		45,525	3,710	0.07540	19.69		61,640	3,517	0.07540	20.17
P	A	00232	14,969	3,354	0.07540	22.97	00233	-34,747	15,462	0.07540	5.40	00234	-32,936	19,552	0.07540	4.26
	P		14,969	1,902	0.07540	40.50		-34,747	9,707	0.07540	8.60		-32,936	12,177	0.07540	6.84
S	A		254,581	213	0.07540	NS		6,222	968	0.07540	76.37		0	0	0.07540	-
	P		254,581	2,266	0.07540	18.09		6,222	4,545	0.07540	16.26		113,756	1,122	0.07540	57.15
P	A	00235	-31,997	20,781	0.07540	4.00	00670	-28,772	24,867	0.07540	3.33	00671	-35,283	24,606	0.07540	3.40
	P		-31,997	14,042	0.07540	5.92		-28,772	19,346	0.07540	4.28		-35,283	19,098	0.07540	4.38
S	A		13,049	3,125	0.07540	24.73		21,737	5,490	0.07540	13.87		5,223	4,960	0.07540	15.79
	P		13,049	2,453	0.07540	31.50		21,737	4,638	0.07540	16.42		5,223	3,912	0.07540	20.02
P	A	00672	-38,470	22,672	0.07540	3.70	00673	-42,077	20,071	0.07540	4.21	00674	-40,517	22,600	0.07540	3.73
	P		-38,470	17,301	0.07540	4.85		-42,077	15,995	0.07540	5.28		-40,517	17,657	0.07540	4.77
S	A		2,987	4,755	0.07540	16.53		299	4,893	0.07540	16.13		4,275	4,565	0.07540	17.18
	P		2,987	3,760	0.07540	20.90		299	4,087	0.07540	19.32		4,275	3,683	0.07540	21.29
P	A	00675	-30,292	22,917	0.07540	3.62	00676	-23,273	25,807	0.07540	3.18	00959	-30,626	22,445	0.07540	3.70
	P		-30,292	17,093	0.07540	4.85		-23,273	18,991	0.07540	4.32		-30,626	14,946	0.07540	5.55
S	A		6,619	5,478	0.07540	14.26		28,845	5,558	0.07540	13.53		26,328	3,903	0.07540	19.36
	P		6,619	4,041	0.07540	19.33		28,845	4,417	0.07540	17.03		26,328	3,148	0.07540	24.00
P	A	00960	-13,077	15,213	0.07540	5.30	00961	-7,575	15,906	0.07540	5.03	00962	-28,367	21,484	0.07540	3.85
	P		-13,077	9,188	0.07540	8.78		-7,575	9,848	0.07540	8.12		-28,367	14,882	0.07540	5.56
S	A		-22,319	4,615	0.07540	17.74		-2,474	5,019	0.07540	15.80		13,397	3,913	0.07540	19.74
	P		-22,319	9,945	0.07540	8.23		-2,474	10,740	0.07540	7.38		13,397	3,190	0.07540	24.21
P	A	00963	-28,800	19,740	0.07540	4.19	00964	-6,165	8,790	0.07540	9.08	00965	-20,804	13,729	0.07540	5.95
	P		-28,800	13,142	0.07540	6.29		-6,165	5,228	0.07540	15.26		-20,804	8,163	0.07540	10.01
S	A		10,568	3,522	0.07540	22.03		16								

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo stato limite ultimo																				
D	P	Nodo	N	M	Af	CS	Nodo	N	M	Af	CS	Nodo	N	M	Af	CS				
			[N]	[N-m]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]					
S	A		30,194	4,826	0.07540	15.55		26,430	5,671	0.07540	13.32		-17,093	17,821	0.07540	4.36				
	P		30,194	3,327	0.07540	22.56		26,430	3,780	0.07540	19.98		-17,093	34,748	0.07540	2.24				
P	A	01592	245,087	11,593	0.07540	4.05														
	P		245,087	4,489	0.07540	10.45														
S	A		-8,692	14,873	0.07540	5.16														
	P		-8,692	30,527	0.07540	2.51														
Piano Terra												Parete1-3-5-7-9					Parete 5-7			
P	A	00223	-31,783	21,923	0.07540	3.79	00224	-37,859	20,207	0.07540	4.15	00225	-42,221	16,022	0.07540	5.27				
	P		-31,783	14,124	0.07540	5.88		-37,859	12,113	0.07540	6.93		-42,221	9,711	0.07540	8.70				
S	A		12,613	2,527	0.07540	30.60		0	0	0.07540	-		-5,768	116	0.07540	NS				
	P		12,613	1,952	0.07540	39.62		47,819	1,199	0.07540	60.67		-5,768	3,027	0.07540	24.93				
P	A	00250	-38,591	15,396	0.07540	5.46	00251	-33,948	18,796	0.07540	4.44	00252	-33,536	20,357	0.07540	4.09				
	P		-38,591	9,516	0.07540	8.83		-33,948	11,576	0.07540	7.20		-33,536	13,570	0.07540	6.14				
S	A		-13,653	944	0.07540	81.25		0	0	0.07540	-		1,852	1,597	0.07540	49.30				
	P		-13,653	4,512	0.07540	17.00		50,224	1,690	0.07540	42.86		1,852	1,768	0.07540	44.54				
P	A	00253	17,496	5,812	0.07540	13.20	00254	-5,247	630	0.07540	NS	00255	-2,838	1,274	0.07540	62.28				
	P		17,496	3,366	0.07540	22.79		-5,247	308	0.07540	NS		-2,838	2,111	0.07540	37.59				
S	A		254,318	259	0.07540	NS		45,772	5,614	0.07540	13.01		51,989	8,723	0.07540	8.28				
	P		254,318	1,256	0.07540	32.54		45,772	3,013	0.07540	24.23		51,989	4,415	0.07540	16.35				
P	A	00256	-1,336	3,014	0.07540	26.26	00257	-1,517	1,993	0.07540	39.73	00258	-3,472	1,830	0.07540	43.41				
	P		-1,336	1,512	0.07540	52.35		-1,517	978	0.07540	80.96		-3,472	3,359	0.07540	23.65				
S	A		36,785	7,506	0.07540	9.88		28,291	7,592	0.07540	9.92		37,675	6,701	0.07540	11.05				
	P		36,785	3,533	0.07540	21.00		28,291	3,703	0.07540	20.33		37,675	3,691	0.07540	20.07				
P	A	00259	13,232	3,479	0.07540	22.21	00663	-18,647	25,238	0.07540	3.23	00664	-36,044	22,388	0.07540	3.74				
	P		13,232	1,918	0.07540	40.28		-18,647	18,543	0.07540	4.39		-36,044	17,057	0.07540	4.91				
S	A		213,961	266	0.07540	NS		22,358	5,585	0.07540	13.62		-2,847	5,267	0.07540	15.07				
	P		213,961	1,860	0.07540	24.85		22,358	4,388	0.07540	17.34		-2,847	3,993	0.07540	19.87				
P	A	00665	-40,610	21,817	0.07540	3.86	00666	-37,146	20,161	0.07540	4.16	00667	-44,432	22,569	0.07540	3.76				
	P		-40,610	17,380	0.07540	4.85		-37,146	15,609	0.07540	5.37		-44,432	17,036	0.07540	4.98				
S	A		-4,016	4,409	0.07540	18.03		-5,152	5,115	0.07540	15.57		867	4,577	0.07540	17.23				
	P		-4,016	3,549	0.07540	22.40		-5,152	4,013	0.07540	19.85		867	3,528	0.07540	22.35				
P	A	00668	-37,364	24,402	0.07540	3.44	00669	-24,891	26,122	0.07540	3.15	00989	-24,691	21,319	0.07540	3.86				
	P		-37,364	18,910	0.07540	4.43		-24,891	19,209	0.07540	4.28		-24,691	14,510	0.07540	5.66				
S	A		-1,270	4,947	0.07540	16.00		23,179	5,921	0.07540	12.83		11,926	3,480	0.07540	22.25				
	P		-1,270	3,956	0.07540	20.01		23,179	4,711	0.07540	16.12		11,926	2,940	0.07540	26.34				
P	A	00990	-8,967	14,889	0.07540	5.38	00991	-12,835	16,157	0.07540	4.99	00992	-26,222	22,659	0.07540	3.64				
	P		-8,967	9,141	0.07540	8.77		-12,835	9,727	0.07540	8.29		-26,222	14,938	0.07540	5.52				
S	A		-14,603	5,093	0.07540	15.88		-14,972	4,424	0.07540	18.29		9,604	4,405	0.07540	17.65				
	P		-14,603	10,687	0.07540	7.57		-14,972	9,767	0.07540	8.29		9,604	3,323	0.07540	23.39				
P	A	00993	-30,988	20,233	0.07540	4.10	00994	-7,126	9,109	0.07540	8.77	00995	-20,766	13,808	0.07540	5.92				
	P		-30,988	13,076	0.07540	6.35		-7,126	5,261	0.07540	15.19		-20,766	8,051	0.07540	10.15				
S	A		11,269	3,853	0.07540	20.12		7,025	1,502	0.07540	51.97		6,313	4,917	0.07540	15.90				
	P		11,269	2,452	0.07540	31.61		7,025	948	0.07540	82.35		6,313	2,303	0.07540	33.94				
P	A	00996	-34,869	18,451	0.07540	4.53	00997	-11,425	6,080	0.07540	13.23	00998	-16,745	15,352	0.07540	5.29				
	P		-34,869	12,264	0.07540	6.81		-11,425	3,387	0.07540	23.76		-16,745	9,242	0.07540	8.78				
S	A		2,128	4,240	0.07540	18.56		16,714	6,549	0.07540	11.73		-442	1,633	0.07540	48.40				
	P		2,128	2,372	0.07540	33.18		16,714	3,164	0.07540	24.27		-442	973	0.07540	81.23				
P	A	01584	-7,620	22,096	0.07540	3.62	01585	-21,437	23,783	0.07540	3.44	01591	244,633	11,978	0.07540	3.92				
	P		-7,620	15,287	0.07540	5.23		-21,437	15,655	0.07540	5.22		244,633	4,732	0.07540	9.93				
S	A		15,962	3,839	0.07540	20.03		30,194	4,826	0.07540	15.55		6,932	15,159	0.07540	4.93				
	P		15,962	3,125	0.07540	24.61		30,194	3,327	0.07540	22.56		106,959	18,440	0.07540	3.34				
P	A	01592	245,087	11,593	0.07540	4.05														
	P		245,087	4,489	0.07540	10.45														
S	A		-8,692	14,873	0.07540	5.16														
	P		-8,692	30,527	0.07540	2.51														
Piano Terra												Parete1-3-5-7-9					Parete 7-9			
P	A	00192	161,459	20,321	0.07540	2.85	00193	35,573	6,216	0.07540	11.96	00194	0	0	0.07540	-				
	P		161,459	10,430	0.07540	5.55		35,573	2,829	0.07540	26.28		17,965	456	0.07540	NS				
S	A		55,850	17,812	0.07540	3.80		103,878	3,907	0.07540	16.74		20,176	2,541	0.07540	30.05				
	P		55,850	10,508	0.07540	6.45		103,878	1,831	0.07540	35.73		26,540	410	0.07540	NS				
P	A	00243	191,995	3,747	0.07540	14.38	00244	8,991	889	0.07540	87.52	00245	-1,649	881	0.07540	89.89				
	P		57,267	3,917	0.07540	18.26		8,991	346	0.07540	NS		-1,649	1,629	0.07540	48.62				
S	A		445,341	4,179	0.07540	3.87		232,036	2,834	0.07540	17.16		210,442	2,566	0.07540	20.05				
	P		445,341	1,921	0.07540	8.43		232,036	472	0.07540	NS		164,424	1,952	0.07540	29.45				
P	A	00246	6,525	1,749	0.07540	44.67	00247	3,182	1,532	0.07540	51.28	00248	-3,492	1,535	0.07540	51.75				

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo stato limite ultimo																
D	P	Nodo	N	M	Af	CS	Nodo	N	M	Af	CS	Nodo	N	M	Af	CS
			[N]	[N-m]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	
P	A	00661	-27,424	3,210	0.07540	25.72	00662	0	0	0.07540	-	00979	0	0	0.07540	-
P	P		-27,424	6,151	0.07540	13.42		-34,461	4,392	0.07540	19.00		-1,796	1,095	0.07540	72.34
S	A		0	0	0.07540	-		0	0	0.07540	-		41,795	636	0.07540	NS
P	P		-2,731	771	0.07540	NS		7,283	1,907	0.07540	40.92		41,795	626	0.07540	NS
P	A	00980	51,299	21,588	0.07540	3.35	00981	-11,274	15,888	0.07540	5.06	00982	-29,423	20,675	0.07540	4.01
P	P		51,299	12,732	0.07540	5.68		-11,274	9,761	0.07540	8.24		-29,423	14,252	0.07540	5.81
S	A		91,320	2,589	0.07540	25.90		-24,990	5,908	0.07540	13.92		8,419	4,016	0.07540	19.39
P	P		91,320	2,379	0.07540	28.19		-24,990	12,066	0.07540	6.82		8,419	3,026	0.07540	25.74
P	A	00983	-26,704	16,795	0.07540	4.91	00984	-6,618	7,947	0.07540	10.05	00985	-20,627	9,429	0.07540	8.66
P	P		-26,704	11,484	0.07540	7.18		-6,618	4,705	0.07540	16.97		-20,627	5,692	0.07540	14.35
S	A		6,615	2,739	0.07540	28.52		20,501	452	0.07540	NS		16,524	2,766	0.07540	27.78
P	P		6,615	1,838	0.07540	42.50		23,775	872	0.07540	87.02		16,524	1,279	0.07540	60.07
P	A	00986	-31,677	7,480	0.07540	11.11	00987	-12,379	3,627	0.07540	22.22	00988	-7,515	8,029	0.07540	9.96
P	P		-31,677	6,077	0.07540	13.67		-12,379	1,889	0.07540	42.66		-7,515	4,362	0.07540	18.33
S	A		-1,602	1,651	0.07540	47.96		76,607	2,936	0.07540	23.50		6,724	707	0.07540	NS
P	P		-1,602	1,027	0.07540	77.11		76,607	1,164	0.07540	59.26		6,724	242	0.07540	NS
P	A	01583	-1,066	2,596	0.07540	30.48	01584	-7,620	22,096	0.07540	3.62	01591	244,633	11,978	0.07540	3.92
P	P		-1,066	5,788	0.07540	13.67		-7,620	15,287	0.07540	5.23		244,633	4,732	0.07540	9.93
S	A		4,906	1,729	0.07540	45.31		15,962	3,839	0.07540	20.03		6,932	15,159	0.07540	4.93
P	P		4,906	1,618	0.07540	48.42		15,962	3,125	0.07540	24.61		106,959	18,440	0.07540	3.34
P	A	01593	183,285	60,560	0.15080	2.18										
P	P		183,285	40,229	0.07540	1.37										
S	A		344,071	5,349	0.07540	5.74										
P	P		344,071	5,852	0.07540	5.25										
Piano Terra			Parete2-4-6-8-10									Parete 2-4				
P	A	00169	168,280	11,024	0.07540	5.17	00170	26,542	3,246	0.07540	23.27	00171	16,434	669	0.07540	NS
P	P		168,280	21,231	0.07540	2.68		26,542	7,002	0.07540	10.79		0	0	0.07540	-
S	A		58,838	10,290	0.07540	6.55		75,425	1,657	0.07540	41.73		0	0	0.07540	-
P	P		58,838	17,738	0.07540	3.80		75,425	4,444	0.07540	15.56		18,070	2,424	0.07540	31.62
P	A	00373	-34,535	9,833	0.07540	8.49	00374	-33,131	12,330	0.07540	6.76	00375	-32,920	14,185	0.07540	5.87
P	P		-34,535	15,606	0.07540	5.35		-33,131	19,715	0.07540	4.23		-32,920	20,912	0.07540	3.98
S	A		8,528	4,547	0.07540	16.19		110,002	1,209	0.07540	53.46		15,497	2,812	0.07540	27.37
P	P		8,528	888	0.07540	82.92		0	0	0.07540	-		15,497	3,348	0.07540	22.99
P	A	00376	14,042	3,424	0.07540	22.54	00377	-6,351	66	0.07540	NS	00378	1,857	1,470	0.07540	53.57
P	P		14,042	5,780	0.07540	13.35		-6,351	208	0.07540	NS		1,857	912	0.07540	86.35
S	A		190,330	1,880	0.07540	26.06		72,781	1,846	0.07540	37.65		112,543	2,253	0.07540	28.54
P	P		40,496	869	0.07540	78.97		72,781	3,147	0.07540	22.08		112,543	4,463	0.07540	14.41
P	A	00379	3,594	843	0.07540	93.15	00380	-1,418	655	0.07540	NS	00381	16,034	1,828	0.07540	42.07
P	P		3,594	1,849	0.07540	42.47		-1,418	1,488	0.07540	53.21		16,034	992	0.07540	77.53
S	A		112,000	1,450	0.07540	44.39		139,625	1,359	0.07540	44.70		275,843	659	0.07540	65.08
P	P		112,000	3,438	0.07540	18.72		184,708	2,019	0.07540	27.16		275,843	3,438	0.07540	12.48
P	A	00382	65,512	1,414	0.07540	49.82	00684	-16,014	4,978	0.07540	16.29	00685	-31,263	6,347	0.07540	13.09
P	P		159,429	1,644	0.07540	35.38		0	0	0.07540	-		-31,263	1,103	0.07540	75.31
S	A		441,011	1,003	0.07540	21.16		12,292	2,699	0.07540	28.68		-533	870	0.07540	90.88
P	P		441,011	2,500	0.07540	8.49		12,292	235	0.07540	NS		0	0	0.07540	-
P	A	00686	-37,584	7,937	0.07540	10.57	00687	-33,493	10,888	0.07540	7.66	00688	-35,584	14,689	0.07540	5.69
P	P		-37,584	5,326	0.07540	15.75		-33,493	10,374	0.07540	8.03		-35,584	16,078	0.07540	5.20
S	A		-6,854	2,089	0.07540	38.24		-10,015	2,394	0.07540	33.54		-7,425	2,892	0.07540	27.65
P	P		-6,854	1,302	0.07540	61.36		-10,015	1,610	0.07540	49.88		-7,425	3,063	0.07540	26.11
P	A	00689	-29,870	15,464	0.07540	5.36	00690	-16,399	18,388	0.07540	4.41	01367	-24,583	14,680	0.07540	5.60
P	P		-29,870	18,371	0.07540	4.51		-16,399	23,863	0.07540	3.40		-24,583	20,867	0.07540	3.94
S	A		-1,613	3,883	0.07540	20.40		26,626	4,181	0.07540	18.06		25,169	2,986	0.07540	25.36
P	P		-1,613	4,491	0.07540	17.64		26,626	4,582	0.07540	16.48		25,169	3,184	0.07540	23.78
P	A	01368	-9,896	9,387	0.07540	8.55	01369	54,891	14,207	0.07540	5.06	01370	-6,367	813	0.07540	98.19
P	P		-9,896	14,992	0.07540	5.36		54,891	23,714	0.07540	3.03		0	0	0.07540	-
S	A		-14,152	12,344	0.07540	6.55		138,096	2,397	0.07540	25.43		25,569	331	0.07540	NS
P	P		-14,152	6,031	0.07540	13.40		138,096	2,728	0.07540	22.34		25,569	528	0.07540	NS
P	A	01371	-19,608	3,797	0.07540	21.48	01372	4,264	3,923	0.07540	20.00	01373	-19,356	4,258	0.07540	19.14
P	P		-19,608	4,699	0.07540	17.35		4,264	7,113	0.07540	11.03		-19,356	7,154	0.07540	11.39
S	A		7,029	349	0.07540	NS		97,452	331	0.07540	NS		25,222	575	0.07540	NS
P	P		7,029	428	0.07540	NS		97,452	1,303	0.07540	50.86		25,222	1,547	0.07540	48.94
P	A	01374	-30,604	9,256	0.07540	8.96	01375	-11,364	2,522	0.07540	31.91	01376	-16,580	8,502	0.07540	9.55
P	P		-30,604	12,343	0.07540	6.72		-11,364	4,427	0.07540	18.18		-16,580	13,568	0.07540	5.98
S	A		5,641	1,442	0.07540	54.27		55,430	1,466	0.07540	48.95		29,391	347	0.07540	NS
P	P		5,641	2,248	0.07540	34.81		55,430	3,092	0.07540	23.21		29,391	169	0.07540	NS
P	A	01582	-11,172	16,602	0.07540	4.85	01586	-627	5,129	0.07540	15.42	01587	196,307	41,340	0.07540	1.29
P	P		-11,172	23,640	0.07540	3.40		-627	1,805	0.07540	43.81		196,307	61,559	0.15080	2.11
S	A		26,980	4,413	0.07540	17.10		21,791	960	0.07540	79.33		335,270	5,740	0.07540	5.49
P	P		26,980	6,162	0.07540	12.25		21,791	1,234	0.07540	61.71		335,270	6,407	0.07540	4.92
P	A	01598	245,145	4,079	0.07540	11.50										
P	P		245,145	10,668	0.07540	4.40										
S	A		-9,104	34,753	0.07540	2.21										
P	P		-9,104	17,787	0.07540	4.31										
Piano Terra			Parete2-4-6-8-10									Parete 4-6				
P	A	00083	-42,575	16,495	0.07540	5.12	00363	-31,245	14,246	0.07540	5.83	00364	-36,723	12,219	0.07540	6.86
P	P		-42,575	21,												

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo stato limite ultimo																			
D	P	Nodo	N	M	Af	CS	Nodo	N	M	Af	CS	Nodo	N	M	Af	CS			
			[N]	[N-m]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]				
S	A	00368	-2,077	3,064	0.07540	24.47		221,087	971	0.07540	46.36		33,741	3,406	0.07540	21.90			
	P		-2,077	109	0.07540	NS		221,087	322	0.07540	NS		33,741	6,278	0.07540	11.88			
P	A		-1,064	2,206	0.07540	35.87		-2,053	1,537	0.07540	51.57		-1,650	1,005	0.07540	78.82			
	P		-1,064	1,316	0.07540	60.13		-2,053	3,043	0.07540	26.05		-1,650	1,998	0.07540	39.65			
S	A	00371	41,893	4,762	0.07540	15.44		39,681	3,857	0.07540	19.14		46,424	3,906	0.07540	18.67			
	P		41,893	9,257	0.07540	7.94		39,681	7,881	0.07540	9.37		46,424	7,700	0.07540	9.47			
P	A		-1,157	3,408	0.07540	23.22		14,720	1,924	0.07540	40.06		-34,535	9,833	0.07540	8.49			
	P		-1,157	1,884	0.07540	42.01		14,720	3,394	0.07540	22.71		-34,535	15,606	0.07540	5.35			
S	A	00374	61,760	3,697	0.07540	19.19		253,710	2,328	0.07540	17.65		8,528	4,547	0.07540	16.19			
	P		61,760	6,353	0.07540	11.17		253,710	230	0.07540	NS		8,528	888	0.07540	82.92			
P	A		-33,131	12,330	0.07540	6.76		-32,920	14,185	0.07540	5.87		-27,096	19,385	0.07540	4.26			
	P		-33,131	19,715	0.07540	4.23		-32,920	20,912	0.07540	3.98		-27,096	24,929	0.07540	3.3			
S	A	00724	110,002	1,209	0.07540	53.46		15,497	2,812	0.07540	27.37		28,374	4,694	0.07540	16.04			
	P		0	0	0.07540	-		15,497	3,348	0.07540	22.99		28,374	5,510	0.07540	13.67			
P	A		-35,220	19,036	0.07540	4.39		-38,262	17,392	0.07540	4.83		-22,658	19,040	0.07540	4.30			
	P		-35,220	24,547	0.07540	3.40		-38,262	22,874	0.07540	3.67		-22,658	25,832	0.07540	3.17			
S	A	00734	14,019	3,885	0.07540	19.86		12,672	3,825	0.07540	20.22		33,854	4,490	0.07540	16.61			
	P		14,019	4,953	0.07540	15.58		12,672	4,880	0.07540	15.85		33,854	5,626	0.07540	13.26			
P	A		-29,324	17,176	0.07540	4.82		-41,595	17,722	0.07540	4.76		-29,947	15,072	0.07540	5.50			
	P		-29,324	23,005	0.07540	3.60		-41,595	22,680	0.07540	3.72		-29,947	22,555	0.07540	3.68			
S	A	01358	12,926	4,085	0.07540	18.93		10,928	3,729	0.07540	20.80		30,825	3,218	0.07540	23.30			
	P		12,926	5,480	0.07540	14.11		10,928	4,644	0.07540	16.70		30,825	3,950	0.07540	18.98			
P	A		-11,996	9,323	0.07540	8.64		-7,297	9,920	0.07540	8.06		-27,943	15,036	0.07540	5.50			
	P		-11,996	15,377	0.07540	5.24		-7,297	16,009	0.07540	4.99		-27,943	21,594	0.07540	3.83			
S	A	01361	-14,116	10,028	0.07540	8.06		2,069	10,834	0.07540	7.27		19,820	3,274	0.07540	23.34			
	P		-14,116	4,638	0.07540	17.43		2,069	5,013	0.07540	15.70		19,820	3,975	0.07540	19.22			
P	A		-27,592	13,240	0.07540	6.24		-6,034	5,299	0.07540	15.06		-20,687	8,261	0.07540	9.89			
	P		-27,592	19,921	0.07540	4.15		-6,034	8,890	0.07540	8.97		-20,687	13,961	0.07540	5.85			
S	A	01364	17,915	2,427	0.07540	31.59		20,222	787	0.07540	97.03		20,646	2,597	0.07540	29.38			
	P		17,915	3,563	0.07540	21.52		20,222	1,033	0.07540	73.92		20,646	5,195	0.07540	14.69			
P	A		-37,533	12,643	0.07540	6.63		-11,655	3,509	0.07540	22.94		-18,433	9,612	0.07540	8.47			
	P		-37,533	19,207	0.07540	4.37		-11,655	6,286	0.07540	12.81		-18,433	16,198	0.07540	5.03			
S	A	01582	15,406	2,690	0.07540	28.62		22,801	3,473	0.07540	21.89		11,128	1,255	0.07540	61.79			
	P		15,406	4,625	0.07540	16.65		22,801	6,988	0.07540	10.88		11,128	1,991	0.07540	38.95			
P	A		-11,172	16,602	0.07540	4.85		-20,720	15,688	0.07540	5.21		245,145	4,079	0.07540	11.50			
	P		-11,172	23,640	0.07540	3.40		-20,720	23,791	0.07540	3.43		245,145	10,668	0.07540	4.40			
S	A	01599	26,980	4,413	0.07540	17.10		34,468	3,335	0.07540	22.34		-9,104	34,753	0.07540	2.21			
	P		26,980	6,162	0.07540	12.25		34,468	4,848	0.07540	15.37		-9,104	17,787	0.07540	4.31			
P	A		248,337	4,461	0.07540	10.42													
	P		248,337	11,575	0.07540	4.02													
S	A	00363	-965	30,909	0.07540	2.45													
	P		-965	15,104	0.07540	5.01													
Piano Terra																			
Parete2-4-6-8-10																			
P	A	00363	-31,245	14,246	0.07540	5.83	00364	-36,723	12,219	0.07540	6.86	00365	-41,219	9,837	0.07540	8.58			
	P		-31,245	22,035	0.07540	3.77		-36,723	20,323	0.07540	4.12		-41,219	16,170	0.07540	5.22			
S	A		16,737	1,991	0.07540	38.58		47,583	1,247	0.07540	58.37		-2,077	3,064	0.07540	24.47			
	P		16,737	2,520	0.07540	30.48		0	0	0.07540	-		-2,077	109	0.07540	NS			
P	A	00390	-37,892	9,623	0.07540	8.72	00391	-33,422	11,709	0.07540	7.12	00392	-33,143	13,743	0.07540	6.06			
	P		-37,892	15,480	0.07540	5.42		-33,422	18,900	0.07540	4.41		-33,143	20,497	0.07540	4.06			
S	A		-11,263	4,527	0.07540	16.87		50,845	1,692	0.07540	42.77		3,573	1,735	0.07540	45.26			
	P		-11,263	943	0.07540	81.01		0	0	0.07540	-		3,573	1,556	0.07540	50.47			
P	A	00393	17,190	3,405	0.07540	22.54	00394	-5,279	307	0.07540	NS	00395	-2,977	2,116	0.07540	37.52			
	P		17,190	5,843	0.07540	13.14		-5,279	627	0.07540	NS		-2,977	1,283	0.07540	61.87			
S	A		258,579	1,271	0.07540	31.72		47,868	3,067	0.07540	23.72		51,754	4,488	0.07540	16.10			
	P		258,579	255	0.07540	NS		47,868	5,644	0.07540	12.89		51,754	8,767	0.07540	8.24			
P	A	00396	-1,448	1,536	0.07540	51.55	00397	-1,599	988	0.07540	80.17	00398	-3,497	3,375	0.07540	23.54			
	P		-1,448	3,033	0.07540	26.11		-1,599	2,003	0.07540	39.54		-3,497	1,846	0.07540	43.04			
S	A		40,657	3,604	0.07540	20.45		24,628	3,785	0.07540	20.02		34,449	3,807	0.07540	19.57			
	P		40,657	7,553	0.07540	9.76		24,628	7,647	0.07540	9.91		34,449	6,792	0.07540	10.97			
P	A	00399	13,357	1,940	0.07540	39.82	00726	-18,455	18,715	0.07540	4.35	00727	-35,452	17,175	0.07540	4.87			
	P		13,357	3,502	0.07540	22.06		-18,455	25,367	0.07540	3.21		-35,452	22,465	0.07540	3.72			
S	A		209,588	1,929	0.07540	24.26		24,164	4,440	0.07540	17.08		-655	4,043	0.07540	19.56			
	P		209,588	313	0.07540	NS		24,164	5,623	0.07540	13.49		-655	5,304	0.07540	14.91			
P	A	00728	-40,514	17,508	0.07540	4.81	00729	-37,248	15,712	0.07540	5.34	00730	-43,909	17,155	0.07540	4.94			
	P		-40,514	21,902	0.07540	3.85		-37,248	20,226	0.07540	4.15		-43,909	22,653	0.07540	3.74			
S	A		-1,689	3,595	0.07540	22.04		-2,461	4,064,										

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo stato limite ultimo																
D	P	Nodo	N	M	Af	CS	Nodo	N	M	Af	CS	Nodo	N	M	Af	CS
			[N]	[N-m]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	
	P		-35,008	18,493	0.07540	4.52		-11,385	6,114	0.07540	13.16		-16,699	15,445	0.07540	5.26
S	A		7,385	2,437	0.07540	32.02		22,304	3,223	0.07540	23.61		3,190	1,004	0.07540	78.27
	P		7,385	4,290	0.07540	18.19		22,304	6,585	0.07540	11.55		3,190	1,649	0.07540	47.65
P	A	01595	-7,242	15,407	0.07540	5.19	01596	-20,720	15,688	0.07540	5.21	01599	248,337	4,461	0.07540	10.42
	P		-7,242	22,181	0.07540	3.60		-20,720	23,791	0.07540	3.43		248,337	11,575	0.07540	4.02
S	A		17,737	3,032	0.07540	25.29		34,468	3,335	0.07540	22.34		-965	30,909	0.07540	2.45
	P		17,737	3,738	0.07540	20.51		34,468	4,848	0.07540	15.37		-965	15,104	0.07540	5.01
P	A	01600	246,214	4,873	0.07540	9.60										
	P		246,214	12,085	0.07540	3.87										
S	A		111,107	18,546	0.07540	3.30										
	P		111,107	2,994	0.07540	20.42										
Piano Terra			Parete2-4-6-8-10									Parete 8-10				
P	A	00172	15,538	1,040	0.07540	74.01	00173	35,582	3,178	0.07540	23.40	00174	160,905	9,344	0.07540	6.20
	P		0	0	0.07540	-		35,582	6,719	0.07540	11.07		160,905	18,536	0.07540	3.13
S	A		27,151	691	0.07540	NS		103,493	1,772	0.07540	36.95		56,198	9,838	0.07540	6.88
	P		20,380	2,332	0.07540	32.74		103,493	3,897	0.07540	16.80		56,198	16,749	0.07540	4.04
P	A	00383	57,738	3,827	0.07540	18.67	00384	8,868	347	0.07540	NS	00385	-1,693	1,617	0.07540	48.99
	P		192,055	3,727	0.07540	14.46		8,868	890	0.07540	87.46		-1,693	876	0.07540	90.43
S	A		445,728	1,258	0.07540	12.85		232,626	485	0.07540	NS		163,731	1,965	0.07540	29.31
	P		445,728	3,517	0.07540	4.60		232,626	2,831	0.07540	17.15		211,235	2,582	0.07540	19.89
P	A	00386	6,554	773	0.07540	NS	00387	3,215	728	0.07540	NS	00388	-3,613	2,770	0.07540	28.69
	P		6,554	1,744	0.07540	44.81		3,215	1,535	0.07540	51.19		-3,613	1,545	0.07540	51.43
S	A		124,265	1,747	0.07540	35.93		92,027	1,756	0.07540	38.14		86,787	2,029	0.07540	33.35
	P		124,265	4,023	0.07540	15.60		92,027	3,851	0.07540	17.39		86,787	3,517	0.07540	19.24
P	A	00389	11,921	1,825	0.07540	42.43	00390	-37,892	9,623	0.07540	8.72	00391	-33,422	11,709	0.07540	7.12
	P		11,921	3,206	0.07540	24.16		-37,892	15,480	0.07540	5.42		-33,422	18,900	0.07540	4.41
S	A		175,385	2,730	0.07540	18.78		-11,263	4,527	0.07540	16.87		50,845	1,692	0.07540	42.77
	P		36,283	2,104	0.07540	33.03		-11,263	943	0.07540	81.01		0	0	0.07540	-
P	A	00392	-33,143	13,743	0.07540	6.06	00712	-34,282	4,293	0.07540	19.44	00713	-26,504	6,019	0.07540	13.70
	P		-33,143	20,497	0.07540	4.06		0	0	0.07540	-		-26,504	3,066	0.07540	26.89
S	A		3,573	1,735	0.07540	45.26		7,133	1,880	0.07540	41.52		-6,369	649	0.07540	NS
	P		3,573	1,556	0.07540	50.47		0	0	0.07540	-		0	0	0.07540	-
P	A	00714	-34,475	9,164	0.07540	9.11	00715	-35,842	11,000	0.07540	7.61	00716	-38,110	14,460	0.07540	5.81
	P		-34,475	6,273	0.07540	13.31		-35,842	10,558	0.07540	7.92		-38,110	16,935	0.07540	4.96
S	A		-10,462	1,937	0.07540	41.49		-9,972	3,170	0.07540	25.33		-8,827	2,792	0.07540	28.71
	P		-10,462	1,169	0.07540	68.74		-9,972	3,135	0.07540	25.61		-8,827	2,861	0.07540	28.01
P	A	00717	-32,580	16,992	0.07540	4.90	00718	-24,328	18,438	0.07540	4.46	01377	-1,258	991	0.07540	79.88
	P		-32,580	20,202	0.07540	4.12		-24,328	23,454	0.07540	3.50		0	0	0.07540	-
S	A		-1,764	3,412	0.07540	23.22		13,549	4,371	0.07540	17.67		41,547	630	0.07540	NS
	P		-1,764	4,153	0.07540	19.08		13,549	5,237	0.07540	14.75		41,547	636	0.07540	NS
P	A	01378	49,916	12,421	0.07540	5.84	01379	-10,713	9,848	0.07540	8.16	01380	-29,164	14,345	0.07540	5.77
	P		49,916	21,049	0.07540	3.44		-10,713	15,954	0.07540	5.04		-29,164	20,734	0.07540	3.99
S	A		91,152	1,858	0.07540	36.11		-24,038	12,088	0.07540	6.79		11,435	3,083	0.07540	25.14
	P		91,152	2,081	0.07540	32.24		-24,038	5,929	0.07540	13.85		11,435	4,061	0.07540	19.09
P	A	01381	-26,588	11,558	0.07540	7.13	01382	-6,417	4,745	0.07540	16.82	01383	-20,518	5,732	0.07540	14.25
	P		-26,588	16,839	0.07540	4.90		-6,417	7,974	0.07540	10.01		-20,518	9,449	0.07540	8.64
S	A		9,870	1,853	0.07540	41.94		22,999	881	0.07540	86.26		15,469	1,284	0.07540	59.95
	P		9,870	2,745	0.07540	28.31		19,666	431	0.07540	NS		15,469	2,763	0.07540	27.86
P	A	01384	-31,450	6,149	0.07540	13.51	01385	-12,413	1,879	0.07540	42.90	01386	-7,535	4,353	0.07540	18.37
	P		-31,450	7,531	0.07540	11.03		-12,413	3,601	0.07540	22.39		-7,535	7,966	0.07540	10.04
S	A		-1,029	1,060	0.07540	74.65		76,001	1,184	0.07540	58.34		6,576	237	0.07540	NS
	P		-1,029	1,680	0.07540	47.10		76,001	2,953	0.07540	23.39		6,576	718	0.07540	NS
P	A	01581	208	5,390	0.07540	14.65	01594	181,279	40,825	0.07540	1.36	01595	-7,242	15,407	0.07540	5.19
	P		208	2,475	0.07540	31.91		181,279	61,315	0.15080	2.15		-7,242	22,181	0.07540	3.60
S	A		4,866	1,504	0.07540	52.10		344,147	5,890	0.07540	5.22		17,737	3,032	0.07540	25.29
	P		4,866	1,688	0.07540	46.42		344,147	5,555	0.07540	5.53		17,737	3,738	0.07540	20.51
P	A	01600	246,214	4,873	0.07540	9.60										
	P		246,214	12,085	0.07540	3.87										
S	A		111,107	18,546	0.07540	3.30										
	P		111,107	2,994	0.07540	20.42										
Piano Terra			PareteP2-P6									Parete P2-P6				
P	A	00001	-8,669	5,086	0.07540	15.75	00006	-7,950	4,856	0.07540	16.48	00020	10,281	3,628	0.07540	21.40
	P		-13,042	53	0.07540	NS		-12,649	44	0.07540	NS		10,281	1,948	0.07540	39.86
S	A		2,944	22,335	0.07540	3.52		3,381	22,238	0.07540	3.53		21,683	23,924	0.07540	3.18
	P		220	433	0.07540	NS		371	402	0.07540	NS		21,683	5,828	0.07540	13.07
P	A	00021	11,092	3,544	0.07540	21.88	00195	-4,735	5,339	0.07540	14.91	00				

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo stato limite ultimo																
D	P	Nodo	N	M	Af	CS	Nodo	N	M	Af	CS	Nodo	N	M	Af	CS
			[N]	[N-m]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	
	P		29,670	5,911	0.07540	12.71		33,715	10,086	0.07540	7.40		35,390	12,572	0.07540	5.92
P	A	00348	-1,129	132	0.07540	NS	00349	-1,212	114	0.07540	NS	00350	-500	737	0.07540	NS
	P		-1,129	883	0.07540	89.63		-1,212	358	0.07540	NS		-500	57	0.07540	NS
S	A		6,692	299	0.07540	NS		7,757	347	0.07540	NS		7,963	377	0.07540	NS
	P		34,382	14,229	0.07540	5.24		36,171	16,156	0.07540	4.60		37,738	17,395	0.07540	4.26
P	A	00351	-1,026	100	0.07540	NS	00352	-1,110	97	0.07540	NS	00353	-512	737	0.07540	NS
	P		-1,026	794	0.07540	99.66		-1,110	793	0.07540	99.80		-512	57	0.07540	NS
S	A		7,909	386	0.07540	NS		7,856	394	0.07540	NS		7,870	395	0.07540	NS
	P		36,184	17,306	0.07540	4.29		35,940	17,297	0.07540	4.30		37,510	17,373	0.07540	4.27
P	A	00354	-1,170	97	0.07540	NS	00355	-1,125	133	0.07540	NS	00356	-303	34	0.07540	NS
	P		-1,170	340	0.07540	NS		-1,125	887	0.07540	89.23		-575	31	0.07540	NS
S	A		7,644	374	0.07540	NS		6,532	336	0.07540	NS		6,162	288	0.07540	NS
	P		35,977	16,122	0.07540	4.61		34,307	14,183	0.07540	5.25		35,342	12,513	0.07540	5.94
P	A	00357	-1,452	344	0.07540	NS	00358	-1,469	164	0.07540	NS	00359	-937	26	0.07540	NS
	P		-2,533	14	0.07540	NS		-1,469	475	0.07540	NS		335	1,074	0.07540	73.51
S	A		5,867	233	0.07540	NS		3,894	132	0.07540	NS		29,569	343	0.07540	NS
	P		33,692	10,019	0.07540	7.45		29,696	5,847	0.07540	12.85		29,569	2,180	0.07540	34.47
P	A	00360	-1,342	959	0.07540	82.56	00361	563	778	0.07540	NS	00362	7,569	104	0.07540	NS
	P		-2,559	23	0.07540	NS		563	169	0.07540	NS		0	0	0.07540	-
S	A		28,132	3,572	0.07540	21.09		22,430	10,135	0.07540	7.51		23,566	16,653	0.07540	4.56
	P		28,132	1,024	0.07540	73.56		22,430	1,016	0.07540	74.88		23,566	1,850	0.07540	41.04
P	A	00772	-4,949	2,678	0.07540	29.74	00773	-4,100	1,144	0.07540	69.52	00774	-5,232	660	0.07540	NS
	P		-11,882	86	0.07540	NS		-4,100	107	0.07540	NS		-5,232	684	0.07540	NS
S	A		6,079	14,725	0.07540	5.31		7,545	8,692	0.07540	8.98		12,204	2,583	0.07540	29.97
	P		636	333	0.07540	NS		7,545	396	0.07540	NS		12,204	1,390	0.07540	55.69
P	A	00775	0	0	0.07540	-	00776	-11,461	26	0.07540	NS	00777	-12,047	36	0.07540	NS
	P		-6,189	1,773	0.07540	45.01		-6,344	2,072	0.07540	38.52		-7,182	2,854	0.07540	28.01
S	A		2,647	73	0.07540	NS		3,075	182	0.07540	NS		3,943	266	0.07540	NS
	P		11,781	3,037	0.07540	25.51		14,494	6,042	0.07540	12.76		17,138	8,944	0.07540	8.58
P	A	00778	-13,727	72	0.07540	NS	00779	-11,815	84	0.07540	NS	00780	-12,022	101	0.07540	NS
	P		-8,221	4,906	0.07540	16.32		-7,612	4,274	0.07540	18.71		-8,152	4,880	0.07540	16.41
S	A		3,854	320	0.07540	NS		4,159	356	0.07540	NS		4,541	367	0.07540	NS
	P		16,425	11,065	0.07540	6.95		18,580	12,575	0.07540	6.09		19,608	13,704	0.07540	5.58
P	A	00781	-13,736	143	0.07540	NS	00782	-11,938	114	0.07540	NS	00783	-11,954	115	0.07540	NS
	P		-9,665	6,588	0.07540	12.18		-8,296	5,106	0.07540	15.68		-8,333	5,108	0.07540	15.68
S	A		4,268	379	0.07540	NS		4,586	376	0.07540	NS		4,603	366	0.07540	NS
	P		18,435	14,499	0.07540	5.28		20,040	14,733	0.07540	5.18		20,147	14,738	0.07540	5.18
P	A	00784	-13,786	143	0.07540	NS	00785	-12,061	101	0.07540	NS	00786	-11,856	85	0.07540	NS
	P		-9,735	6,596	0.07540	12.17		-8,208	4,892	0.07540	16.37		-7,697	4,291	0.07540	18.64
S	A		4,293	356	0.07540	NS		4,572	332	0.07540	NS		4,192	306	0.07540	NS
	P		18,524	14,513	0.07540	5.28		19,674	13,728	0.07540	5.57		18,539	12,610	0.07540	6.07
P	A	00787	-13,777	80	0.07540	NS	00788	-12,074	43	0.07540	NS	00789	-11,469	30	0.07540	NS
	P		-8,384	4,935	0.07540	16.23		-7,307	3,338	0.07540	23.95		-6,452	2,496	0.07540	31.99
S	A		3,864	265	0.07540	NS		3,951	210	0.07540	NS		3,069	132	0.07540	NS
	P		16,317	11,111	0.07540	6.92		17,004	9,001	0.07540	8.53		14,320	6,106	0.07540	12.63
P	A	00790	0	0	0.07540	-	00791	-5,285	403	0.07540	NS	00792	-4,164	1,244	0.07540	63.94
	P		-6,325	1,803	0.07540	44.27		-5,285	457	0.07540	NS		-4,164	120	0.07540	NS
S	A		2,606	38	0.07540	NS		12,014	2,519	0.07540	30.74		7,469	8,572	0.07540	9.10
	P		11,560	3,072	0.07540	25.22		12,014	1,333	0.07540	58.09		7,469	257	0.07540	NS
P	A	00793	-5,304	2,536	0.07540	31.42	01330	-7,073	3,472	0.07540	23.02	01331	4,510	1,849	0.07540	42.41
	P		-12,163	69	0.07540	NS		-7,073	285	0.07540	NS		4,510	206	0.07540	NS
S	A		6,250	14,667	0.07540	5.33		5,934	18,311	0.07540	4.27		18,096	19,299	0.07540	3.97
	P		702	300	0.07540	NS		93	355	0.07540	NS		18,096	2,752	0.07540	27.85
P	A	01332	4,593	2,024	0.07540	38.73	01333	-6,849	3,279	0.07540	24.36	01334	-3,209	2,448	0.07540	32.44
	P		4,593	268	0.07540	NS		-6,849	286	0.07540	NS		-3,209	350	0.07540	NS
S	A		16,293	19,955	0.07540	3.85		5,878	18,172	0.07540	4.31		9,805	12,178	0.07540	6.38
	P		16,293	3,023	0.07540	25.43		47	378	0.07540	NS		9,805	285	0.07540	NS
P	A	01335	448	1,438	0.07540	54.89	01336	-3,011	998	0.07540	79.55	01337	0	0	0.07540	-
	P		448	291	0.07540	NS		-6,938	32	0.07540	NS		-5,730	817	0.07540	97.60
S	A		15,370	13,327	0.07540	5.78		17,433	4,245	0.07540	18.07		2,978	87	0.07540	NS
	P		15,370	1,135	0.07540	67.84		17,433	904	0.07540	84.87		16,652	3,461	0.07540	22.20
P	A	01338	-2,456	69	0.07540	NS	01339	0	0	0.07540	-	01340	-10,766	40	0.07540	NS
	P		-2,456	328	0.07540	NS		-4,672	1,411	0.07540	56.42		-7,045	3,493	0.07540	22.88
S	A		3,301	69	0.07540	NS		4,202	215	0.07540	NS		4,472	312	0.07540	NS
	P		25,158	3,301	0.07540	22.94		23,566	8,399	0.07540	9.04		21,144	11,615	0.07540	6.56
P	A	01341	-2,750	43	0.07540	NS	01342	-7,185	38	0.07540	NS	01343	-10,790	84	0.07540	NS
	P		-2,750	1,009	0.07540	78.65		-5,196	2,884	0.07540	27.63		-7,945	4,671	0.07540	17.13
S	A		5,562	300	0.07540	NS		5,584	357	0.07540	NS		5,152	379	0.07540	NS
	P		30,084	12,491	0.07540	6.01		26,746	14,360	0.07540	5.26		23,028	15,167	0.07540	5.01
P	A	01344	-3,780	19	0.07540	NS	01345	-7,194	54	0.07540	NS	01346	-10,811	86	0.07540	NS
	P		-2,842	1,403	0.07540	56.57		-5,457	3,320	0.07540	24.01		-8,011	4,677	0.07540	17.11
S	A		6,814	388	0.07540	NS		6,071	378	0.07540	NS		5,186	358	0.07540	NS
	P		32,019	16,620	0.07540	4.50		27,506	16,087	0.07540	4.69		23,141	15,183	0.07540	5.00
P	A	01347	-3,782	20	0.07540	NS	01348	-7,199	41	0.07540	NS	01349	-10,789	48	0.07540	NS
	P		-2,771	1,402	0.07540	56.60		-5,254	2,889</							

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo stato limite ultimo																
D	P	Nodo	N	M	Af	CS	Nodo	N	M	Af	CS	Nodo	N	M	Af	CS
			[N]	[N-m]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	
	P		30,121	12,544	0.07540	5.98		23,521	8,458	0.07540	8.98		16,522	3,513	0.07540	21.87
P	A	01353	-2,509	166	0.07540	NS	01354	-2,967	952	0.07540	83.39	01355	-2,662	2,296	0.07540	34.56
	P		-2,509	433	0.07540	NS		-6,782	27	0.07540	NS		-2,662	166	0.07540	NS
S	A		3,427	41	0.07540	NS		17,315	4,205	0.07540	18.25		9,376	12,451	0.07540	6.25
	P		25,145	3,343	0.07540	22.65		17,315	857	0.07540	89.54		9,376	470	0.07540	NS
P	A	01356	121	1,270	0.07540	62.19										
	P		121	197	0.07540	NS										
S	A		16,484	13,100	0.07540	5.87										
	P		16,484	1,294	0.07540	59.39										
Piano Terra												Parete P3-P4				
P	A	00004	-19,002	5,544	0.07540	31.17	00005	-20,235	5,722	0.07540	30.27	00028	-1,093	78	0.07540	NS
	P		-19,002	5,544	0.07540	31.17		-20,235	5,722	0.07540	30.27		-1,093	78	0.07540	NS
S	A		1,831	215	0.07540	NS		1,260	293	0.07540	NS		778	56	0.07540	NS
	P		1,831	215	0.07540	NS		1,260	293	0.07540	NS		778	56	0.07540	NS
P	A	00029	-1,800	34	0.07540	NS	00206	-15,637	2,691	0.07540	63.88	00207	-8,416	688	0.07540	NS
	P		0	0	0.07540	-		-15,637	2,691	0.07540	63.88		-8,416	688	0.07540	NS
S	A		20	70	0.07540	NS		-1,474	370	0.07540	NS		1,722	546	0.07540	NS
	P		20	70	0.07540	NS		-1,474	370	0.07540	NS		1,722	546	0.07540	NS
P	A	00208	0	0	0.07540	-	00209	-4,385	124	0.07540	NS	00210	0	0	0.07540	-
	P		0	0	0.07540	-		-4,385	124	0.07540	NS		0	0	0.07540	-
S	A		3,422	1,003	0.07540	NS		2,741	1,278	0.07540	NS		2,412	1,608	0.07540	NS
	P		3,422	1,003	0.07540	NS		2,741	1,278	0.07540	NS		2,412	1,608	0.07540	NS
P	A	00211	-1,754	173	0.07540	NS	00212	-4,088	27	0.07540	NS	00213	-3,923	17	0.07540	NS
	P		-1,754	173	0.07540	NS		0	0	0.07540	-		0	0	0.07540	-
S	A		1,986	1,650	0.07540	NS		1,412	1,912	0.07540	87.40		239	1,929	0.07540	86.80
	P		1,986	1,650	0.07540	NS		1,412	1,912	0.07540	87.40		239	1,929	0.07540	86.80
P	A	00214	-1,656	142	0.07540	NS	00215	-3,801	135	0.07540	NS	00216	-4,305	22	0.07540	NS
	P		-1,656	142	0.07540	NS		-3,801	135	0.07540	NS		0	0	0.07540	-
S	A		-310	1,803	0.07540	92.95		138	1,913	0.07540	87.54		1,385	1,882	0.07540	88.80
	P		-310	1,802	0.07540	93.01		138	1,912	0.07540	87.59		1,385	1,882	0.07540	88.80
P	A	00217	-1,742	173	0.07540	NS	00218	-3,701	14	0.07540	NS	00219	-4,738	40	0.07540	NS
	P		-1,742	173	0.07540	NS		0	0	0.07540	-		0	0	0.07540	-
S	A		1,995	1,612	0.07540	NS		2,183	1,585	0.07540	NS		2,053	1,358	0.07540	NS
	P		1,995	1,611	0.07540	NS		2,183	1,584	0.07540	NS		2,053	1,358	0.07540	NS
P	A	00220	-1,900	49	0.07540	NS	00221	-7,016	143	0.07540	NS	00222	-13,336	2,641	0.07540	64.84
	P		0	0	0.07540	-		-7,016	142	0.07540	NS		-13,336	2,641	0.07540	64.84
S	A		2,349	916	0.07540	NS		1,609	152	0.07540	NS		-1,387	241	0.07540	NS
	P		2,349	915	0.07540	NS		1,609	152	0.07540	NS		-1,387	241	0.07540	NS
P	A	00801	-18,579	5,826	0.07540	29.65	00802	-16,064	5,226	0.07540	32.91	00803	-17,112	5,852	0.07540	29.44
	P		-18,579	5,826	0.07540	29.65		-16,064	5,226	0.07540	32.91		-17,112	5,852	0.07540	29.44
S	A		-47	113	0.07540	NS		1,058	687	0.07540	NS		172	657	0.07540	NS
	P		-47	113	0.07540	NS		1,058	687	0.07540	NS		172	657	0.07540	NS
P	A	00804	-19,861	6,559	0.07540	26.39	00805	-17,082	5,475	0.07540	31.47	00806	-16,803	5,596	0.07540	30.77
	P		-19,861	6,559	0.07540	26.39		-17,082	5,475	0.07540	31.47		-16,803	5,596	0.07540	30.77
S	A		-92	711	0.07540	NS		-149	787	0.07540	NS		-1,055	776	0.07540	NS
	P		-92	711	0.07540	NS		-149	787	0.07540	NS		-1,055	775	0.07540	NS
P	A	00807	-19,075	6,363	0.07540	27.17	00808	-16,805	5,579	0.07540	30.87	00809	-16,604	5,438	0.07540	31.66
	P		-19,075	6,363	0.07540	27.17		-16,805	5,579	0.07540	30.87		-16,604	5,438	0.07540	31.66
S	A		-1,435	767	0.07540	NS		-1,036	431	0.07540	NS		-59	463	0.07540	NS
	P		-1,435	767	0.07540	NS		-1,036	431	0.07540	NS		-59	463	0.07540	NS
P	A	00810	-18,787	6,505	0.07540	26.56	00811	-16,722	5,792	0.07540	29.73	00812	-15,541	5,190	0.07540	33.11
	P		-18,787	6,505	0.07540	26.56		-16,722	5,792	0.07540	29.73		-15,541	5,190	0.07540	33.11
S	A		-20	761	0.07540	NS		505	447	0.07540	NS		1,085	389	0.07540	NS
	P		-20	761	0.07540	NS		505	447	0.07540	NS		1,085	389	0.07540	NS
P	A	00813	-18,101	5,746	0.07540	30.03	00941	-17,828	4,190	0.07540	41.17	00942	-2,602	60	0.07540	NS
	P		-18,101	5,746	0.07540	30.03		-17,828	4,190	0.07540	41.17		-2,602	60	0.07540	NS
S	A		346	111	0.07540	NS		-8	170	0.07540	NS		1,731	766	0.07540	NS
	P		346	111	0.07540	NS		-8	170	0.07540	NS		1,731	766	0.07540	NS
P	A	00943	-2,831	150	0.07540	NS	00944	-18,165	4,318	0.07540	39.97	00945	-14,467	3,510	0.07540	48.88
	P		-2,831	150	0.07540	NS		-18,165	4,318	0.07540	39.97		-14,467	3,510	0.07540	48.88
S	A		1,324	628	0.07540	NS		-220	355	0.07540	NS		-242	861	0.07540	NS
	P		1,324	628	0.07540	NS		-220	355	0.07540	NS		-242	861	0.07540	NS
P	A	00946	-6,253	282	0.07540	NS	00947	-10,314	1,680	0.07540	NS	00948	-15,695	3,531	0.07540	48.68
	P		-6,253	282	0.07540	NS		-10,314	1,680	0.07540	NS		-15,695	3,531	0.07540	48.68
S	A		1,968	983	0.07540	NS		803	1,468	0.07540	NS		308	1,251	0.07540	NS
	P		1,968	983	0.07540	NS		803	1,468	0.07540	NS		308	1,251	0.07540	NS
P	A	00949	-5,553	277	0.07540	NS	00950	-10,704	1,603	0.07540	NS	00951	-15,524	3,463	0.07540	49.63
	P		-5,553	277	0.07540	NS		-10,704	1,603	0.07540	NS		-15,524	3,463	0.07540	49.63
S	A		1,077	1,682	0.07540	99.41		-13	1,748	0.07540	95.83		-748	1,343	0.07540	NS
	P		1,077	1,682	0.07540	99.41		-13	1,748	0.07540	95.83		-748	1,342	0.07540	NS
P	A	00952	-5,374	391	0.07540	NS	00953	-10,518	1,592	0.07540	NS	00954	-15,240	3,493	0.07540	49.18
	P		-5,374	391	0.07540	NS		-10,518	1,592	0.07540	NS		-15,240	3,493	0.07540	49.18
S	A		-354	1,831	0.07540	91.54		48	1,772	0.07540	94.52		354	1,295	0.07540	NS
	P		-354	1,831	0.07540	91.54		48	1,772	0.07540	94.52		354	1,295	0.07540	NS
P	A	00955	-5,429	396	0.07540	NS	00956	-10,037	1,624	0.07540	NS	00957	-14,138	3,308	0.07540	51.84
	P		-5,429	396	0.07540	NS		-10,037	1,624	0.07540	NS		-14,138	3,308	0.07540	51.84
S	A		1,124	1,718	0.07540	97.32		766	1,108	0.07540	NS		-683	880	0.07540	NS
	P		1,124	1,718	0.07540	97.32		766	1,108	0.07540	NS		-683	880	0.07540	NS
P	A	00958	-5,585	427	0.07540	NS										
	P		-5,585	427	0.07540	NS										

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo stato limite ultimo																
D	P	Nodo	N	M	Af	CS	Nodo	N	M	Af	CS	Nodo	N	M	Af	CS
			[N]	[N-m]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	
S	A		1,949	811	0.07540	NS										
	P		1,949	810	0.07540	NS										
Piano Fondo Vasca			PareteP1-P2									Parete P1-P2				
P	A	00001	-8,837	6,184	0.07540	12.96	00002	-8,974	5,945	0.07540	13.48	00024	8,612	2,663	0.07540	29.24
	P		-8,837	1,786	0.07540	44.88		-8,974	1,712	0.07540	46.83		8,612	266	0.07540	NS
S	A		-2,405	24,325	0.07540	3.26		-2,520	24,319	0.07540	3.26		4,768	777	0.07540	NS
	P		-2,405	1,759	0.07540	45.09		-2,520	1,927	0.07540	41.16		7,639	192	0.07540	NS
P	A	00027	9,004	2,744	0.07540	28.36	00268	-7,898	4,527	0.07540	17.68	00269	-9,218	5,060	0.07540	15.85
	P		9,004	38	0.07540	NS		-17,370	53	0.07540	NS		-20,544	157	0.07540	NS
S	A		-6,822	709	0.07540	NS		-5,087	22,599	0.07540	3.52		-9,422	21,785	0.07540	3.68
	P		7,453	222	0.07540	NS		961	457	0.07540	NS		471	557	0.07540	NS
P	A	00270	-13,935	5,578	0.07540	14.49	00271	-11,551	5,290	0.07540	15.22	00272	-16,092	3,676	0.07540	22.06
	P		-25,553	207	0.07540	NS		-29,499	258	0.07540	NS		-26,464	280	0.07540	NS
S	A		-16,214	20,568	0.07540	3.94		-15,303	19,389	0.07540	4.18		-19,777	17,827	0.07540	4.58
	P		1,025	720	0.07540	NS		682	1,027	0.07540	76.83		3,024	1,388	0.07540	56.63
P	A	00273	-10,460	3,567	0.07540	22.53	00274	24	2,640	0.07540	29.92	00275	3,921	1,268	0.07540	61.90
	P		-29,874	401	0.07540	NS		-13,053	379	0.07540	NS		-13,130	16	0.07540	NS
S	A		-29,451	14,786	0.07540	5.60		-19,201	13,427	0.07540	6.07		-9,398	5,155	0.07540	15.56
	P		4,634	1,685	0.07540	46.52		8,121	2,425	0.07540	32.14		15,370	2,084	0.07540	36.95
P	A	00292	-648	1,496	0.07540	52.86	00293	-304	2,195	0.07540	36.01	00294	-8,085	3,778	0.07540	21.19
	P		-2,174	151	0.07540	NS		-24,443	368	0.07540	NS		-29,349	413	0.07540	NS
S	A		-8,330	4,515	0.07540	17.74		-18,572	8,090	0.07540	10.06		-28,093	14,786	0.07540	5.59
	P		17,107	2,348	0.07540	32.69		5,889	1,989	0.07540	39.33		5,088	1,676	0.07540	46.74
P	A	00295	-14,318	3,590	0.07540	22.52	00296	-12,733	4,977	0.07540	16.21	00297	-11,721	5,660	0.07540	14.23
	P		-28,343	300	0.07540	NS		-26,822	194	0.07540	NS		-25,854	206	0.07540	NS
S	A		-20,053	17,333	0.07540	4.71		-20,909	22,811	0.07540	3.58		-16,110	21,036	0.07540	3.85
	P		2,916	1,121	0.07540	70.13		1,574	1,073	0.07540	73.43		851	723	0.07540	NS
P	A	00298	-10,375	4,811	0.07540	16.70	00299	-9,663	4,785	0.07540	16.77	00743	-9,413	4,031	0.07540	19.90
	P		-20,805	161	0.07540	NS		-18,284	77	0.07540	NS		-14,860	101	0.07540	NS
S	A		-9,692	23,813	0.07540	3.37		-3,018	21,243	0.07540	3.74		-3,094	17,563	0.07540	4.52
	P		633	680	0.07540	NS		1,067	471	0.07540	NS		-70	405	0.07540	NS
P	A	00744	-10,014	4,470	0.07540	17.96	00745	-10,987	3,957	0.07540	20.33	00746	-10,504	2,663	0.07540	30.18
	P		-16,541	158	0.07540	NS		-16,223	192	0.07540	NS		-14,707	144	0.07540	NS
S	A		-5,054	13,459	0.07540	5.92		-11,064	9,033	0.07540	8.90		-10,293	8,200	0.07540	9.80
	P		-246	354	0.07540	NS		245	301	0.07540	NS		73	292	0.07540	NS
P	A	00747	-10,495	3,988	0.07540	20.15	00748	-10,424	4,526	0.07540	17.75	00749	-9,521	4,118	0.07540	19.48
	P		-16,181	192	0.07540	NS		-16,597	149	0.07540	NS		-14,997	101	0.07540	NS
S	A		-10,878	9,046	0.07540	8.89		-5,104	13,579	0.07540	5.87		-2,778	17,465	0.07540	4.54
	P		263	303	0.07540	NS		-197	361	0.07540	NS		-18	303	0.07540	NS
P	A	00836	11,078	3,853	0.07540	20.13	00837	-5,247	6,222	0.07540	12.81	00838	-50,827	9,267	0.07540	9.24
	P		11,078	647	0.07540	NS		0	0	0.07540	-		0	0	0.07540	-
S	A		972	1,346	0.07540	58.60		-7,470	2,286	0.07540	34.98		-10,179	2,468	0.07540	32.55
	P		972	115	0.07540	NS		0	0	0.07540	-		0	0	0.07540	-
P	A	00839	-56,567	13,090	0.07540	6.60	00840	-50,765	9,393	0.07540	9.11	00841	-5,211	6,434	0.07540	12.38
	P		0	0	0.07540	-		0	0	0.07540	-		0	0	0.07540	-
S	A		-10,687	2,712	0.07540	29.64		-10,120	2,516	0.07540	31.92		-7,396	2,282	0.07540	35.04
	P		0	0	0.07540	-		0	0	0.07540	-		0	0	0.07540	-
P	A	00842	10,001	3,633	0.07540	21.39	01140	8,883	1,445	0.07540	53.87	01141	-9,383	3,512	0.07540	22.84
	P		10,001	1,071	0.07540	72.54		8,883	18	0.07540	NS		-15,565	90	0.07540	NS
S	A		2,714	1,266	0.07540	62.12		-8,323	963	0.07540	83.16		-3,929	19,316	0.07540	4.12
	P		2,714	244	0.07540	NS		4,419	126	0.07540	NS		376	420	0.07540	NS
P	A	01142	-9,180	3,581	0.07540	22.39	01143	10,085	1,382	0.07540	56.21	01144	-51,076	2,171	0.07540	39.45
	P		-15,642	109	0.07540	NS		10,085	95	0.07540	NS		2,672	1,315	0.07540	59.81
S	A		-4,303	19,686	0.07540	4.04		-8,500	911	0.07540	87.93		5,592	498	0.07540	NS
	P		312	430	0.07540	NS		4,810	110	0.07540	NS		-4,974	365	0.07540	NS
P	A	01145	-37,824	377	0.07540	NS	01146	0	0	0.07540	-	01147	-10,839	1,363	0.07540	58.99
	P		-26,497	2,271	0.07540	36.30		-9,976	1,404	0.07540	57.19		-10,839	305	0.07540	NS
S	A		-12,290	1,831	0.07540	44.02		-20,110	5,870	0.07540	13.90		-18,273	9,521	0.07540	8.55
	P		6,940	110	0.07540	NS		4,294	426	0.07540	NS		2,630	428	0.07540	NS
P	A	01148	-10,729	2,799	0.07540	28.72	01149	-10,634	3,421	0.07540	23.50	01150	-60,379	1,879	0.07540	46.22
	P		-23,042	176	0.07540	NS		-17,140	126	0.07540	NS		-29,542	4,027	0.07540	20.57
S	A		-12,484	12,378	0.07540	6.51		-5,775	14,973	0.07540	5.33		4,947	861	0.07540	91.00
	P		1,557	424	0.07540	NS		984	419	0.07540	NS		-13,064	2,298	0.07540	35.12
P	A	01151	-46,204	403	0.07540	NS	01152	0	0	0.07540	-	01153	-10,228	816	0.07540	98.44
	P		-22,601	4,968	0.07540	16.49		-10,931	2,779	0.07540	28.94		-10,228	825	0.07540	97.37
S	A		7,540	493	0.07540	NS		-18,191	1,504	0.07540	54.10		-16,606	4,664	0.07540	17.40
	P		-14,898	3,163	0.07540	25.59		-18,191	2,501	0.07540	32.53		-16,606	1,106	0.07540	73.38
P	A	01154	-11,018	2,417	0.07540	33.28	01155	-67,881	3,541	0.07540	24.80	01156	-56,330	1,133	0.07540	76.19
	P		-19,712	192	0.07540	NS		-26,917	57	0.07540	NS		-26,287	6,028	0.07540	13.67
S	A		-12,087	8,097	0.07540	9.95		-2,637	1,086	0.07540	73.06		7,647	939	0.07540	83.07
	P		1,549	269	0.07540	NS		-8,747	899	0.07540	89.14		-17,606	3,854	0.07540	21.09
P	A	01157	-43,354	150	0.07540	NS	01158	0	0	0.07540	-	01159	-13,259	1,632	0.07540	49.46
	P		-20,102	4,921	0.07540	16.58		-12,992	2,629	0.07540	30.69		-13,259	538	0.07540	NS
S	A		7,483	529	0.07540	NS		-17,545	1,444	0.07540	56.29		-15,365	4,375	0.07540	18.51
	P		-16,343	4,430	0.07540	18.31		-17,545	3,283	0.07540	24.76		-15,365	1,079	0.07540	75.07
P	A	01160	-11,875	2,755	0.07540	29.23	01161	-60,196	1,873	0.07540	46.35	01162	-			

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo stato limite ultimo																
D	P	Nodo	N	M	Af	CS	Nodo	N	M	Af	CS	Nodo	N	M	Af	CS
			[N]	[N-m]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	
	P		-11,039	2,898	0.07540	27.75		-10,376	1,112	0.07540	72.25		-19,549	200	0.07540	NS
S	A		-17,987	1,563	0.07540	52.04		-16,631	4,653	0.07540	17.44		-12,127	8,081	0.07540	9.97
	P		-17,987	2,573	0.07540	31.61		-16,631	1,125	0.07540	72.14		1,409	267	0.07540	NS
P	A	01166	-47,248	2,088	0.07540	40.78	01167	-39,918	405	0.07540	NS	01168	0	0	0.07540	-
	P		2,836	1,468	0.07540	53.56		-25,825	2,828	0.07540	29.12		-9,190	1,455	0.07540	55.12
S	A		6,166	502	0.07540	NS		-12,181	2,211	0.07540	36.45		-19,977	5,550	0.07540	14.70
	P		-10,054	155	0.07540	NS		7,031	162	0.07540	NS		4,764	411	0.07540	NS
P	A	01169	-11,942	1,511	0.07540	53.31	01170	-10,637	2,711	0.07540	29.65	01171	-10,134	3,533	0.07540	22.73
	P		-11,942	437	0.07540	NS		-22,431	168	0.07540	NS		-16,908	121	0.07540	NS
S	A		-19,066	9,295	0.07540	8.77		-12,099	12,669	0.07540	6.36		-6,601	14,953	0.07540	5.34
	P		2,448	460	0.07540	NS		1,305	433	0.07540	NS		779	397	0.07540	NS
Piano Fondo Vasca			Parete P5-P6				Parete P5-P6				Parete P5-P6					
P	A	00003	-8,413	1,884	0.07540	42.51	00006	-8,146	1,837	0.07540	43.58	00025	-7,305	333	0.07540	NS
	P		-8,413	6,145	0.07540	13.03		-8,146	5,934	0.07540	13.49		-7,305	2,333	0.07540	34.27
S	A		-2,130	2,480	0.07540	31.97		-419	2,318	0.07540	34.10		3,635	122	0.07540	NS
	P		-2,130	25,039	0.07540	3.17		-419	25,052	0.07540	3.16		2,799	842	0.07540	93.39
P	A	00026	12,321	140	0.07540	NS	00260	0	0	0.07540	-	00261	-18,872	252	0.07540	NS
	P		12,321	2,439	0.07540	31.73		-12,441	1,381	0.07540	58.37		1,589	2,789	0.07540	28.25
S	A		3,437	147	0.07540	NS		11,813	1,604	0.07540	48.29		6,471	1,840	0.07540	42.47
	P		-10,990	787	0.07540	NS		-12,517	5,574	0.07540	14.46		-20,549	13,887	0.07540	5.88
P	A	00262	-31,520	289	0.07540	NS	00263	-26,815	215	0.07540	NS	00264	-29,492	183	0.07540	NS
	P		-6,570	3,785	0.07540	21.10		-15,411	4,070	0.07540	19.90		-13,236	5,009	0.07540	16.11
S	A		3,645	1,293	0.07540	60.73		2,558	1,190	0.07540	66.10		762	778	0.07540	NS
	P		-29,454	15,277	0.07540	5.42		-22,993	19,635	0.07540	4.18		-19,964	18,359	0.07540	4.44
P	A	00265	-25,774	166	0.07540	NS	00266	-20,510	129	0.07540	NS	00267	-17,235	37	0.07540	NS
	P		-10,794	5,682	0.07540	14.15		-8,598	4,993	0.07540	16.05		-8,008	4,663	0.07540	17.16
S	A		719	596	0.07540	NS		382	481	0.07540	NS		941	406	0.07540	NS
	P		-15,802	21,265	0.07540	3.81		-11,379	22,400	0.07540	3.59		-7,737	23,263	0.07540	3.44
P	A	00300	-11,431	76	0.07540	NS	00301	-28,274	240	0.07540	NS	00302	-30,893	296	0.07540	NS
	P		-14,192	1,604	0.07540	50.40		1,278	2,325	0.07540	33.91		-6,276	3,917	0.07540	20.38
S	A		13,243	1,818	0.07540	42.50		5,068	1,511	0.07540	51.84		4,122	1,286	0.07540	61.01
	P		-11,844	4,983	0.07540	16.16		-19,591	8,491	0.07540	9.60		-28,854	15,106	0.07540	5.48
P	A	00303	-29,051	218	0.07540	NS	00304	-27,388	146	0.07540	NS	00305	-25,664	163	0.07540	NS
	P		-12,590	4,106	0.07540	19.64		-11,097	5,042	0.07540	15.95		-11,348	5,747	0.07540	14.00
S	A		2,267	878	0.07540	89.64		1,283	855	0.07540	92.20		775	595	0.07540	NS
	P		-22,617	17,377	0.07540	4.72		-20,927	23,218	0.07540	3.52		-13,746	21,091	0.07540	3.83
P	A	00306	-20,736	131	0.07540	NS	00307	-17,707	27	0.07540	NS	00794	-14,875	90	0.07540	NS
	P		-10,316	4,917	0.07540	16.34		-7,173	5,071	0.07540	15.76		-8,964	4,148	0.07540	19.33
S	A		218	470	0.07540	NS		990	414	0.07540	NS		15	282	0.07540	NS
	P		-9,996	21,653	0.07540	3.71		-4,294	24,838	0.07540	3.20		-1,625	17,965	0.07540	4.41
P	A	00795	-16,561	139	0.07540	NS	00796	-16,204	164	0.07540	NS	00797	-14,696	123	0.07540	NS
	P		-9,627	4,668	0.07540	17.19		-8,972	4,014	0.07540	19.97		-8,086	2,679	0.07540	29.88
S	A		-267	324	0.07540	NS		96	280	0.07540	NS		-34	267	0.07540	NS
	P		-4,747	13,786	0.07540	5.78		-11,287	9,126	0.07540	8.82		-10,392	8,238	0.07540	9.75
P	A	00798	-16,211	163	0.07540	NS	00799	-16,546	139	0.07540	NS	00800	-14,847	92	0.07540	NS
	P		-8,382	3,718	0.07540	21.54		-9,618	4,622	0.07540	17.36		-9,213	4,094	0.07540	19.59
S	A		91	278	0.07540	NS		-278	322	0.07540	NS		-84	366	0.07540	NS
	P		-11,038	9,099	0.07540	8.84		-4,697	13,762	0.07540	5.78		-5,807	17,894	0.07540	4.46
P	A	00865	12,841	1,196	0.07540	64.65	00866	0	0	0.07540	-	00867	0	0	0.07540	-
	P		12,841	2,982	0.07540	25.93		-5,582	5,378	0.07540	14.82		-15,897	7,557	0.07540	10.73
S	A		-608	296	0.07540	NS		0	0	0.07540	-		0	0	0.07540	-
	P		-608	1,059	0.07540	74.67		-8,631	2,043	0.07540	39.22		-9,030	2,203	0.07540	36.39
P	A	00868	0	0	0.07540	-	00869	0	0	0.07540	-	00870	0	0	0.07540	-
	P		-48,015	11,133	0.07540	7.66		-23,656	7,674	0.07540	10.70		-5,503	5,603	0.07540	14.23
S	A		0	0	0.07540	-		0	0	0.07540	-		0	0	0.07540	-
	P		-9,444	2,298	0.07540	34.91		-8,940	2,257	0.07540	35.52		-8,608	2,047	0.07540	39.14
P	A	00871	9,281	1,621	0.07540	47.99	01298	11,712	175	0.07540	NS	01299	-15,379	80	0.07540	NS
	P		9,281	2,728	0.07540	28.51		11,712	1,119	0.07540	69.23		-8,636	3,739	0.07540	21.43
S	A		2,169	423	0.07540	NS		2,726	103	0.07540	NS		404	388	0.07540	NS
	P		2,169	971	0.07540	81.06		-10,865	989	0.07540	81.31		-2,934	20,308	0.07540	3.91
P	A	01300	-15,561	93	0.07540	NS	01301	5,408	267	0.07540	NS	01302	2,553	1,207	0.07540	65.17
	P		-8,598	3,708	0.07540	21.61		5,408	1,072	0.07540	73.03		-50,018	1,724	0.07540	49.59
S	A		286	387	0.07540	NS		3,051	90	0.07540	NS		-6,272	408	0.07540	NS
	P		-5,941	20,176	0.07540	3.95		-11,210	934	0.07540	86.14		2,326	389	0.07540	NS
P	A	01303	-27,551	2,320	0.07540	35.60	01304	-7,970	1,238	0.07540	64.65	01305	-10,445	506	0.07540	NS
	P		-39,099	309	0.07540	NS		0	0	0.07540	-		-10,445	1,277	0.07540	62.93
S	A		5,367	87	0.07540	NS		3,510	341	0.07540	NS		2,114	356	0.07540	NS
	P		-13,027	1,967	0.07540	41.02		-21,030	5,986	0.07540	13.65		-19,047	9,656	0.07540	8.44
P	A	01306	-23,096	145	0.07540	NS	01307	-17,170	109	0.07540	NS	01308	-27,530	4,387	0.07540	18.82
	P		-9,802	2,762	0.07540	29.06		-10,256	3,586	0.07540	22.40		-58,467	1,454	0.07540	59.56
S	A		1,318	364	0.07540	NS		916	374	0.07540	NS		-14,718	2,470	0.07540	32.76
	P		-15,901	12,608	0.07540	6.43		-8,041	15,319	0.07540	5.23		3,812	655	0.07540	NS
P	A	01309	-21,637	5,007	0.07540	16.34	01310	-10,641	2,894	0.07540	27.78	01311	-11,912	959	0.07540	83.99
	P		-45,122	320	0.07540	NS		0	0	0.07540	-		-11,912	940	0.07540	85.69
S	A		-16,760	3,129	0.07540	25.94		-19,441	2,608	0.07540	31.26		-16,560	1,219	0.07540	66.57
	P		5,791	358	0.07540	NS		-19,441	1,499	0.07540	54.39		-16,560	4,730	0.07540	17.16
P	A	01312	-19,707	156	0.07540	NS	01313	-27,832	1,135	0.07540	72.79	01314	-24,045	6,232	0.07540	13.18
	P		-12,480	2,480	0.07540	32.51		-63,627	2,695	0.07540	32.38		-53,878	883	0.07540	97.40
S	A		1,317	248	0.07540	NS		-10,130	1,213	0.07540	66.21		-19,521	4,084	0.07540	19.97
	P		-12,020	8,218	0.07540	9.80		-4,580	775	0.07540	NS		5,6			

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo stato limite ultimo																
D	P	Nodo	N	M	Af	CS	Nodo	N	M	Af	CS	Nodo	N	M	Af	CS
			[N]	[N-m]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	
P	A	01315	-18,992	4,928	0.07540	16.53	01316	-12,859	2,616	0.07540	30.84	01317	-11,515	546	0.07540	NS
P	P		-42,212	124	0.07540	NS		0	0	0.07540	-		-11,515	1,664	0.07540	48.37
S	A	01318	-17,726	4,481	0.07540	18.14	01319	-18,134	3,304	0.07540	24.62	01320	-15,381	1,101	0.07540	73.57
P	P		5,932	380	0.07540	NS		-18,134	1,335	0.07540	60.94		-15,381	4,342	0.07540	18.65
P	A	01321	-17,034	151	0.07540	NS	01322	-27,138	4,542	0.07540	18.17	01323	-21,490	4,960	0.07540	16.49
P	P		-8,685	2,782	0.07540	28.80		-58,285	1,450	0.07540	59.70		-45,209	318	0.07540	NS
S	A	01324	607	240	0.07540	NS	01325	-14,755	2,501	0.07540	32.35	01326	-16,339	3,248	0.07540	24.98
P	P		-11,927	7,121	0.07540	11.31		3,765	664	0.07540	NS		5,772	365	0.07540	NS
P	A	01327	-10,765	2,704	0.07540	29.73	01328	-10,201	1,122	0.07540	71.59	01329	-19,683	159	0.07540	NS
P	P		0	0	0.07540	-		-10,201	1,026	0.07540	78.29		-10,619	2,683	0.07540	29.96
S	A	01332	-18,519	2,633	0.07540	30.92	01333	-16,564	1,252	0.07540	64.82	01334	1,251	248	0.07540	NS
P	P		-18,519	1,501	0.07540	54.23		-16,564	4,764	0.07540	17.03		-12,074	8,237	0.07540	9.78
P	A	01335	2,021	1,750	0.07540	44.99	01336	-26,301	2,890	0.07540	28.52	01337	-7,818	1,373	0.07540	58.28
P	P		-47,093	1,656	0.07540	51.40		-40,503	331	0.07540	NS		0	0	0.07540	-
S	A	01338	-11,770	247	0.07540	NS	01339	5,284	123	0.07540	NS	01340	3,828	330	0.07540	NS
P	P		3,017	393	0.07540	NS		-13,699	2,276	0.07540	35.49		-18,748	5,668	0.07540	14.37
P	A	01341	-10,801	526	0.07540	NS	01342	-23,097	138	0.07540	NS	01343	-17,297	112	0.07540	NS
P	P		-10,801	1,682	0.07540	47.80		-9,500	2,735	0.07540	29.34		-10,736	3,760	0.07540	21.38
S	A	01344	2,003	384	0.07540	NS	01345	1,313	374	0.07540	NS	01346	798	373	0.07540	NS
P	P		-17,326	9,415	0.07540	8.63		-11,693	12,553	0.07540	6.41		-5,343	15,194	0.07540	5.24
Piano Fondo Vasca			Parete P1-P5				Parete P1-P5				Parete P1-P5					
P	A	00002	-15,747	149	0.07540	NS	00003	-15,600	142	0.07540	NS	00024	4,351	3,222	0.07540	24.34
P	P		-6,282	5,173	0.07540	15.43		-6,177	5,146	0.07540	15.51		-2,351	1,880	0.07540	42.18
S	A	00025	5,926	1,171	0.07540	66.80	00260	5,798	932	0.07540	83.95	00261	4,314	1,925	0.07540	40.75
P	P		5,926	24,100	0.07540	3.25		5,798	24,061	0.07540	3.25		6,413	31	0.07540	NS
P	A	00026	-15,337	3,745	0.07540	21.63	00262	-11,964	128	0.07540	NS	00263	-28,008	319	0.07540	NS
P	P		-12,374	1,507	0.07540	53.49		-26,294	2,503	0.07540	32.93		-5,322	2,630	0.07540	30.30
S	A	00262	2,473	2,030	0.07540	38.76	00263	12,865	1,747	0.07540	44.26	00264	5,169	1,455	0.07540	53.83
P	P		0	0	0.07540	-		-17,141	4,350	0.07540	18.67		-27,632	7,212	0.07540	11.45
P	A	00265	-30,308	324	0.07540	NS	00266	-28,779	282	0.07540	NS	00267	-27,822	196	0.07540	NS
P	P		-8,729	3,925	0.07540	20.42		-14,398	3,943	0.07540	20.51		-12,868	4,678	0.07540	17.24
S	A	00268	3,322	1,269	0.07540	61.91	00269	1,769	914	0.07540	86.18	00270	611	864	0.07540	91.34
P	P		-29,915	14,305	0.07540	5.79		-17,107	17,335	0.07540	4.69		-16,077	22,555	0.07540	3.60
P	A	00271	-25,709	181	0.07540	NS	00272	-20,582	162	0.07540	NS	00273	-17,165	69	0.07540	NS
P	P		-11,255	5,384	0.07540	14.94		-8,559	5,285	0.07540	15.16		-9,358	4,709	0.07540	17.03
S	A	00274	24	638	0.07540	NS	00275	450	505	0.07540	NS	00276	901	418	0.07540	NS
P	P		-9,880	21,187	0.07540	3.79		-809	22,016	0.07540	3.59		2,026	22,838	0.07540	3.45
P	A	00277	-17,324	87	0.07540	NS	00278	-20,607	192	0.07540	NS	00279	-25,358	225	0.07540	NS
P	P		-9,456	4,627	0.07540	17.34		-8,485	5,157	0.07540	15.53		-13,392	5,506	0.07540	14.66
S	A	00280	852	472	0.07540	NS	00281	471	581	0.07540	NS	00282	346	770	0.07540	NS
P	P		2,076	22,818	0.07540	3.45		-591	21,889	0.07540	3.61		-9,698	20,776	0.07540	3.86
P	A	00283	-29,078	280	0.07540	NS	00284	-27,133	362	0.07540	NS	00285	-28,507	430	0.07540	NS
P	P		-11,103	5,087	0.07540	15.81		-15,555	3,829	0.07540	21.16		-10,384	3,758	0.07540	21.38
S	A	00286	-17	1,055	0.07540	74.88	00287	2,334	1,397	0.07540	56.33	00288	4,493	1,673	0.07540	46.87
P	P		-16,981	19,192	0.07540	4.23		-17,623	17,842	0.07540	4.56		-29,170	13,894	0.07540	5.96
P	A	00289	-24,116	451	0.07540	NS	00290	-3,283	228	0.07540	NS	00291	-6,812	546	0.07540	NS
P	P		-5,372	2,583	0.07540	30.85		-19,700	2,347	0.07540	34.75		-6,812	3,205	0.07540	24.92
S	A	00292	6,374	1,939	0.07540	40.31	00293	16,407	2,292	0.07540	33.53	00294	5,560	751	0.07540	NS
P	P		-26,746	6,827	0.07540	12.08		-14,474	3,869	0.07540	20.90		5,560	15,873	0.07540	4.93
P	A	00751	-6,965	559	0.07540	NS	00752	-7,310	578	0.07540	NS	00753	-7,634	1,360	0.07540	58.82
P	P		-6,965	2,205	0.07540	36.24		-7,310	561	0.07540	NS		0	0	0.07540	-
S	A	00754	7,488	1,147	0.07540	68.02	00755	11,340	1,573	0.07540	49.28	00756	13,700	3,123	0.07540	24.72
P	P		7,488	9,590	0.07540	8.14		11,340	3,001	0.07540	25.83		1,579	73	0.07540	NS
P	A	00757	-8,951	3,040	0.07540	26.37	00758	-9,836	4,046	0.07540	19.84	00759	-9,802	4,050	0.07540	19.82
P	P		0	0	0.07540	-		-17,451	34	0.07540	NS		-15,693	55	0.07540	NS
S	A	00760	14,212	6,216	0.07540	12.41	00761	17,002	9,512	0.07540	8.07	00762	18,957	11,624	0.07540	6.58
P	P		2,002	177	0.07540	NS		2,577	262	0.07540	NS		2,852	316	0.07540	NS
P	A	00763	-11,459	6,151	0.07540	13.09	00764	-11,980	6,516	0.07540	12.36	00765	-11,021	5,292	0.07540	15.20
P	P		-17,672	90	0.07540	NS		-17,484	120	0.07540	NS		-15,655	106	0.07540	NS
S	A	00766	18,567	13,302	0.07540	5.76	00767	19,691	14,669	0.07540	5.21	00768	21,201	15,254	0.07540	5.00
P	P		2,932	346	0.07540	NS		3,037	362	0.07540	NS		3,375	371	0.07540	NS
P	A	00769	-12,524	7,262	0.07540	11.10	00770	-12,504	7,265	0.07540	11.10	00771	-11,020	5,299	0.07540	15.18
P	P		-17,495	144	0.07540	NS		-17,516	146	0.07540	NS		-15,692	107	0.07540	NS
S	A	00772	20,127	15,734	0.07540	4.85	00773	20,236	15,740	0.07540	4.85	00774	21,293	15,271	0.07540	4.99
P	P		3,146	368	0.07540	NS		3,170	359	0.07540	NS		3,388	348	0.07540	NS
P	A	00775	-12,053	6,536	0.07540	12.33	00776	-11,600	6,184	0.07540	13.02	00777	-9,932	4,083	0.07540	19.66
P	P		-17,551	122	0.07540	NS		-17,743	99	0.07540	NS		-15,730	61	0.07540	NS
S	A	00778	19,757	14,698	0.07540	5.20	00779	18,455	13,345	0.07540	5.74	00780	18,846	11,679	0.07540	6.55
P	P		3,061	327	0.07540	NS		2,939	298	0.07540	NS		2,856	261	0.07540	NS
P	A	00781	-10,058	4,092	0.07540	19.63	00782	-9,161	3,094	0.07540	25.92	00783	-7,752	1,400	0.07540	57.15
P	P		-17,479	46	0.07540	NS		-17,682	11	0.07540	NS		0	0	0.07540	-
S	A	00784	16,853	9,583	0.07540	8.01	00785	13,922	6,301	0.07540	12.25	00786	13,492	3,		

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo stato limite ultimo																
D	P	Nodo	N	M	Af	CS	Nodo	N	M	Af	CS	Nodo	N	M	Af	CS
			[N]	[N-m]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	
	P		-1,491	1,977	0.07540	40.06		-10,628	5,220	0.07540	15.40		-2,796	4,699	0.07540	16.89
P	A	00817	0	0	0.07540	-	00818	0	0	0.07540	-	00819	0	0	0.07540	-
	P		-21,817	32,531	0.07540	2.52		-27,504	36,888	0.07540	2.24		-25,387	43,100	0.07540	1.91
S	A		0	0	0.07540	-		0	0	0.07540	-		0	0	0.07540	-
	P		-4,812	6,661	0.07540	11.95		-5,818	10,233	0.07540	7.79		-5,052	8,914	0.07540	8.94
P	A	00820	0	0	0.07540	-	00821	0	0	0.07540	-	00822	0	0	0.07540	-
	P		-36,463	49,447	0.07540	1.69		-43,456	49,472	0.07540	1.71		-36,826	52,722	0.07540	1.59
S	A		0	0	0.07540	-		0	0	0.07540	-		0	0	0.07540	-
	P		-6,154	10,080	0.07540	7.92		-7,516	12,661	0.07540	6.32		-7,888	11,772	0.07540	6.80
P	A	00823	0	0	0.07540	-	00824	0	0	0.07540	-	00825	0	0	0.07540	-
	P		-43,829	58,500	0.07540	1.45		-49,993	54,827	0.07540	1.56		-40,616	54,742	0.07540	1.54
S	A		0	0	0.07540	-		0	0	0.07540	-		0	0	0.07540	-
	P		-8,896	11,893	0.07540	6.74		-9,845	13,094	0.07540	6.13		-7,366	13,010	0.07540	6.15
P	A	00826	0	0	0.07540	-	00827	0	0	0.07540	-	00828	0	0	0.07540	-
	P		-45,241	58,809	0.07540	1.44		-47,523	53,164	0.07540	1.60		-37,010	49,445	0.07540	1.70
S	A		0	0	0.07540	-		0	0	0.07540	-		0	0	0.07540	-
	P		-9,451	11,914	0.07540	6.73		-8,131	11,957	0.07540	6.70		-6,211	12,567	0.07540	6.35
P	A	00829	0	0	0.07540	-	00830	0	0	0.07540	-	00831	0	0	0.07540	-
	P		-41,351	50,745	0.07540	1.66		-37,896	43,360	0.07540	1.94		-27,407	36,930	0.07540	2.24
S	A		0	0	0.07540	-		0	0	0.07540	-		0	0	0.07540	-
	P		-7,644	10,295	0.07540	7.77		-11,446	8,322	0.07540	9.67		-4,118	10,273	0.07540	7.74
P	A	00832	0	0	0.07540	-	00833	0	0	0.07540	-	00834	0	0	0.07540	-
	P		-27,150	32,618	0.07540	2.53		-25,671	25,018	0.07540	3.29		-5,798	15,435	0.07540	5.17
S	A		0	0	0.07540	-		0	0	0.07540	-		0	0	0.07540	-
	P		-5,982	6,656	0.07540	11.99		-4,998	4,472	0.07540	17.81		-8,964	4,946	0.07540	16.21
P	A	00835	0	0	0.07540	-	00999	0	0	0.07540	-	01000	-15,786	78	0.07540	NS
	P		-2,355	5,886	0.07540	13.47		-10,544	2,363	0.07540	34.01		-7,011	3,000	0.07540	26.64
S	A		0	0	0.07540	-		2,824	52	0.07540	NS		372	364	0.07540	NS
	P		-4,350	1,874	0.07540	42.46		-12,305	1,370	0.07540	58.83		4,401	19,028	0.07540	4.12
P	A	01001	-15,832	92	0.07540	NS	01002	0	0	0.07540	-	01003	0	0	0.07540	-
	P		-7,025	3,069	0.07540	26.04		39	2,991	0.07540	26.41		-3,549	5,432	0.07540	14.63
S	A		349	399	0.07540	NS		4,738	170	0.07540	NS		0	0	0.07540	-
	P		4,515	18,973	0.07540	4.13		-10,530	1,309	0.07540	61.40		-7,729	1,743	0.07540	45.90
P	A	01004	-7,590	1,553	0.07540	51.50	01005	-9,340	2,225	0.07540	36.05	01006	-9,758	1,810	0.07540	44.35
	P		-7,590	1,045	0.07540	76.54		0	0	0.07540	-		-9,758	171	0.07540	NS
S	A		5,360	142	0.07540	NS		2,528	416	0.07540	NS		1,176	400	0.07540	NS
	P		-12,673	2,663	0.07540	30.28		-14,913	5,517	0.07540	14.67		-9,953	8,181	0.07540	9.81
P	A	01007	-9,407	1,306	0.07540	61.42	01008	-8,266	534	0.07540	NS	01009	0	0	0.07540	-
	P		-9,407	1,072	0.07540	74.83		-8,266	1,789	0.07540	44.76		-13,276	6,684	0.07540	12.08
S	A		834	355	0.07540	NS		820	311	0.07540	NS		-7,621	878	0.07540	91.10
	P		-2,736	10,295	0.07540	7.71		3,218	12,187	0.07540	6.45		-7,621	807	0.07540	99.12
P	A	01010	-10,945	4,367	0.07540	18.42	01011	-10,333	5,347	0.07540	15.03	01012	-9,668	4,058	0.07540	19.78
	P		-45,261	490	0.07540	NS		-35,624	117	0.07540	NS		0	0	0.07540	-
S	A		-10,023	2,777	0.07540	28.92		-8,335	3,175	0.07540	25.22		-2,999	2,773	0.07540	28.63
	P		3,304	427	0.07540	NS		2,043	155	0.07540	NS		-2,999	1,208	0.07540	65.72
P	A	01013	-8,320	2,157	0.07540	37.13	01014	0	0	0.07540	-	01015	-18,029	3,220	0.07540	25.26
	P		0	0	0.07540	-		-22,230	20,119	0.07540	4.07		-18,029	4,046	0.07540	20.10
S	A		4,741	2,032	0.07540	38.57		0	0	0.07540	-		-12,751	2,320	0.07540	34.77
	P		4,741	2,831	0.07540	27.69		-8,008	3,284	0.07540	24.37		128	684	0.07540	NS
P	A	01016	-14,836	7,224	0.07540	11.20	01017	-12,549	7,209	0.07540	11.18	01018	-10,574	5,082	0.07540	15.82
	P		-42,961	489	0.07540	NS		-33,793	192	0.07540	NS		-25,592	63	0.07540	NS
S	A		-13,933	4,684	0.07540	17.25		-2,492	5,402	0.07540	14.68		3,441	5,119	0.07540	15.34
	P		1,670	511	0.07540	NS		1,691	332	0.07540	NS		1,739	205	0.07540	NS
P	A	01019	-8,297	2,834	0.07540	28.26	01020	0	0	0.07540	-	01021	-21,928	6,675	0.07540	12.26
	P		0	0	0.07540	-		-28,015	15,007	0.07540	5.51		-47,122	858	0.07540	99.21
S	A		10,114	4,299	0.07540	18.07		-7,546	693	0.07540	NS		-10,971	4,072	0.07540	19.75
	P		1,755	125	0.07540	NS		-7,546	1,550	0.07540	51.60		-1,460	520	0.07540	NS
P	A	01022	-17,767	9,274	0.07540	8.77	01023	-22,055	8,269	0.07540	9.90	01024	-10,833	5,729	0.07540	14.04
	P		-38,683	452	0.07540	NS		-30,304	221	0.07540	NS		-21,578	94	0.07540	NS
S	A		-2,461	6,475	0.07540	12.25		2,648	7,986	0.07540	9.85		9,809	8,631	0.07540	9.00
	P		485	455	0.07540	NS		1,384	370	0.07540	NS		2,291	294	0.07540	NS
P	A	01025	0	0	0.07540	-	01026	-29,920	3,374	0.07540	24.57	01027	-24,255	9,283	0.07540	8.85
	P		-36,289	31,395	0.07540	2.67		-29,920	8,459	0.07540	9.80		-41,913	683	0.07540	NS
S	A		0	0	0.07540	-		-9,585	1,866	0.07540	43.00		-3,580	5,458	0.07540	14.56
	P		-9,480	5,189	0.07540	15.46		-5,465	347	0.07540	NS		-2,069	399	0.07540	NS
P	A	01028	-19,330	10,316	0.07540	7.90	01029	-14,988	8,863	0.07540	9.13	01030	-10,940	5,909	0.07540	13.61
	P		-34,252	407	0.07540	NS		-26,351	222	0.07540	NS		-18,608	106	0.07540	NS
S	A		1,352	8,610	0.07540	9.15		7,541	10,512	0.07540	7.42		14,658	11,601	0.07540	6.64
	P		60	397	0.07540	NS		1,529	370	0.07540	NS		2,458	338	0.07540	NS
P	A	01031	0	0	0.07540	-	01032	-30,845	7,368	0.07540	11.27	01033	-24,827	10,766	0.07540	7.64
	P		-38,657	21,175	0.07540	3.97		-30,845	2,587	0.07540	32.09		-37,520	564	0.07540	NS
S	A		-7,214	485	0.07540	NS		-8,127	3,744	0.07540	21.38		-534	7,633	0.07540	10.36
	P		-7,214	2,490	0.07540	32.10		-4,801	277	0.07540	NS		-1,899	336	0.07540	NS
P	A	01034	-19,408	10,532	0.07540	7.74	01035	-14,025	8,242	0.07540	9.81	01036	0	0	0.07540	-
	P		-30,093	356	0.07540	NS		-21,753	200	0.07540	NS		-43,226	37,384	0.07540	2.26
S	A		5,276	10,757	0.07540	7.28		12,789	13,006	0.07540	5.95		0	0	0.07540	-
	P		271	363	0.07540	NS		2,td								

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo stato limite ultimo																
D	P	Nodo	N	M	Af	CS	Nodo	N	M	Af	CS	Nodo	N	M	Af	CS
			[N]	[N-m]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	
	P		-6,924	197	0.07540	NS		-3,819	262	0.07540	NS		-1,188	317	0.07540	NS
P	A	01040	-18,155	10,166	0.07540	8.00	01041	-12,850	7,337	0.07540	10.99	01042	0	0	0.07540	-
	P		-26,151	300	0.07540	NS		-18,606	167	0.07540	NS		-42,103	23,440	0.07540	3.60
S	A		9,228	12,561	0.07540	6.19		16,639	14,584	0.07540	5.27		-7,515	348	0.07540	NS
	P		993	352	0.07540	NS		2,589	370	0.07540	NS		-7,515	2,890	0.07540	27.67
P	A	01043	-34,438	7,544	0.07540	11.07	01044	-27,810	11,130	0.07540	7.42	01045	-25,354	11,142	0.07540	7.39
	P		-34,438	3,481	0.07540	23.98		-37,265	553	0.07540	NS		-29,942	382	0.07540	NS
S	A		-7,135	3,503	0.07540	22.82		141	7,834	0.07540	10.08		6,015	11,428	0.07540	6.84
	P		-5,340	215	0.07540	NS		-2,557	272	0.07540	NS		-172	320	0.07540	NS
P	A	01046	-15,460	8,938	0.07540	9.06	01047	0	0	0.07540	-	01048	-36,974	3,433	0.07540	24.41
	P		-21,718	232	0.07540	NS		-44,321	37,508	0.07540	2.26		-36,974	11,373	0.07540	7.37
S	A		13,574	14,186	0.07540	5.44		0	0	0.07540	-		-6,570	1,580	0.07540	50.54
	P		2,112	356	0.07540	NS		-7,848	6,449	0.07540	12.41		-6,701	197	0.07540	NS
P	A	01049	-30,255	9,981	0.07540	8.31	01050	-28,959	11,589	0.07540	7.14	01051	-18,217	9,730	0.07540	8.36
	P		-41,160	624	0.07540	NS		-33,856	447	0.07540	NS		-26,267	292	0.07540	NS
S	A		-2,492	5,525	0.07540	14.36		2,753	9,678	0.07540	8.13		9,245	12,582	0.07540	6.18
	P		-3,698	248	0.07540	NS		-1,138	294	0.07540	NS		1,012	326	0.07540	NS
P	A	01052	-12,902	7,357	0.07540	10.97	01053	0	0	0.07540	-	01054	-31,473	7,512	0.07540	11.06
	P		-18,664	166	0.07540	NS		-37,845	21,327	0.07540	3.93		-31,473	2,632	0.07540	31.57
S	A		16,688	14,597	0.07540	5.26		-9,908	427	0.07540	NS		-8,096	3,727	0.07540	21.48
	P		2,600	347	0.07540	NS		-9,908	2,491	0.07540	32.23		-4,649	247	0.07540	NS
P	A	01055	-25,296	10,844	0.07540	7.59	01056	-19,727	10,575	0.07540	7.71	01057	-14,214	7,083	0.07540	11.41
	P		-37,959	507	0.07540	NS		-30,315	333	0.07540	NS		-21,862	194	0.07540	NS
S	A		-604	7,622	0.07540	10.37		5,157	10,768	0.07540	7.27		12,718	13,030	0.07540	5.94
	P		-1,854	286	0.07540	NS		268	310	0.07540	NS		2,223	323	0.07540	NS
P	A	01058	0	0	0.07540	-	01059	-31,077	3,679	0.07540	22.57	01060	-25,125	9,430	0.07540	8.72
	P		-37,401	31,582	0.07540	2.66		-31,077	8,551	0.07540	9.71		-42,266	578	0.07540	NS
S	A		0	0	0.07540	-		-7,722	2,008	0.07540	39.84		-8,931	5,545	0.07540	14.46
	P		-7,786	4,887	0.07540	16.37		-5,576	273	0.07540	NS		-2,219	304	0.07540	NS
P	A	01061	-19,929	10,387	0.07540	7.86	01062	-15,370	8,920	0.07540	9.08	01063	-11,216	5,445	0.07540	14.78
	P		-34,438	362	0.07540	NS		-26,461	211	0.07540	NS		-18,668	108	0.07540	NS
S	A		921	7,849	0.07540	10.05		7,233	10,550	0.07540	7.40		14,493	11,649	0.07540	6.62
	P		-81	308	0.07540	NS		1,443	295	0.07540	NS		2,432	278	0.07540	NS
P	A	01064	0	0	0.07540	-	01065	-23,853	6,933	0.07540	11.84	01066	-19,588	9,368	0.07540	8.70
	P		-28,852	15,121	0.07540	5.47		-46,869	681	0.07540	NS		-38,572	384	0.07540	NS
S	A		-10,298	944	0.07540	85.10		-11,509	4,165	0.07540	19.33		-3,432	6,543	0.07540	12.14
	P		-10,298	1,561	0.07540	51.47		-2,062	356	0.07540	NS		17	248	0.07540	NS
P	A	01067	-15,789	8,677	0.07540	9.34	01068	-11,563	6,106	0.07540	13.18	01069	0	0	0.07540	-
	P		-30,297	204	0.07540	NS		-21,599	98	0.07540	NS		-26,951	20,032	0.07540	4.12
S	A		2,004	8,052	0.07540	9.78		9,443	8,703	0.07540	8.94		0	0	0.07540	-
	P		1,121	270	0.07540	NS		2,181	222	0.07540	NS		-8,143	3,272	0.07540	24.47
P	A	01070	-19,951	3,617	0.07540	22.56	01071	-15,707	7,368	0.07540	11.00	01072	-13,160	7,538	0.07540	10.71
	P		-19,951	4,072	0.07540	20.04		-42,346	394	0.07540	NS		-33,606	172	0.07540	NS
S	A		-9,800	2,720	0.07540	29.51		-7,941	4,764	0.07540	16.80		-3,501	5,520	0.07540	14.39
	P		-1,193	450	0.07540	NS		728	341	0.07540	NS		1,181	221	0.07540	NS
P	A	01073	-10,944	5,809	0.07540	13.84	01074	-8,472	3,114	0.07540	25.72	01075	-12,761	74	0.07540	NS
	P		-25,554	69	0.07540	NS		-17,932	19	0.07540	NS		-12,761	6,602	0.07540	12.22
S	A		2,863	5,217	0.07540	15.07		9,796	4,390	0.07540	17.70		-11,649	1,338	0.07540	60.17
	P		1,508	134	0.07540	NS		1,665	79	0.07540	NS		-11,649	855	0.07540	94.17
P	A	01076	-11,320	4,504	0.07540	17.87	01077	-10,761	5,365	0.07540	14.99	01078	-9,962	4,351	0.07540	18.45
	P		-44,331	372	0.07540	NS		-35,603	106	0.07540	NS		-27,876	13	0.07540	NS
S	A		-12,457	2,908	0.07540	27.72		-9,490	3,208	0.07540	25.01		-3,644	2,799	0.07540	28.39
	P		1,889	289	0.07540	NS		1,424	81	0.07540	NS		-3,644	1,170	0.07540	67.92
P	A	01079	-8,416	2,416	0.07540	33.15	01080	0	0	0.07540	-	01081	-7,254	1,657	0.07540	48.24
	P		0	0	0.07540	-		-3,388	4,030	0.07540	19.71		-7,254	1,083	0.07540	73.81
S	A		4,368	2,014	0.07540	38.94		0	0	0.07540	-		3,492	105	0.07540	NS
	P		4,368	2,732	0.07540	28.71		-9,292	1,675	0.07540	47.88		-15,462	2,509	0.07540	32.29
P	A	01082	-8,177	2,276	0.07540	35.18	01083	-10,717	1,763	0.07540	45.60	01084	-9,129	1,273	0.07540	62.99
	P		0	0	0.07540	-		-10,717	345	0.07540	NS		-9,129	1,042	0.07540	76.95
S	A		1,947	332	0.07540	NS		675	359	0.07540	NS		696	319	0.07540	NS
	P		-16,253	5,047	0.07540	16.07		-11,239	7,874	0.07540	10.22		-3,092	10,145	0.07540	7.83
P	A	01085	-8,234	689	0.07540	NS										
	P		-8,234	1,956	0.07540	40.93										
S	A		821	286	0.07540	NS										
	P		3,085	12,150	0.07540	6.47										
Piano Fondo Vasca			PareteP2-P6								Parete P2-P6					
P	A	00001	-5,855	4,961	0.07540	16.08	00006	-6,096	5,382	0.07540	14.83	00026	-12,246	1,548	0.07540	52.06
	P		-15,445	150	0.07540	NS		-15,204	142	0.07540	NS		-15,851	3,865	0.07540	20.97
S	A		6,508	24,119	0.07540	3.24		6,728	24,050	0.07540	3.25		0	0	0.07540	-
	P		6,508	1,011	0.07540	77.30		6,728	776	0.07540	NS		1,678	2,071	0.07540	38.04
P	A	00027	-2,158	1,922	0.07540	41.25	00292	1,957	2,343	0.07540	33.61	00293	151	2,494	0.07540	31.67
	P		4,611	3,314	0.07540	23.66		-13,570	93	0.07540	NS		-13,819	435	0.07540	NS
S	A		6,700	62	0.07540	NS		-14,499	4,149	0.07540	19.49		-24,841	12,436	0.07540	6.61
	P		403	1,883	0.07540	41.92		14,561	2,020	0.07540	38.17		8,099	2,353	0.07540	33.12
P	A	00294	-9,035	3,795	0.07540	21.13	00295	-15,825	3,982	0.07540	20.36	00296	-13,932	4,685	0.07540	17.25
	P		-29,414	436	0.07540	NS		-26,582	370	0.07540	NS		-28,859	272	0.07540	NS
S	A		-29,471	14,197	0.07540	5.83		-19,083	19,149	0.07540	4.26					

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo stato limite ultimo																
D	P	Nodo	N	M	Af	CS	Nodo	N	M	Af	CS	Nodo	N	M	Af	CS
			[N]	[N-m]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	
S	A		-8,794	21,065	0.07540	3.80		-1,468	21,333	0.07540	3.71		2,467	24,294	0.07540	3.24
	P		335	769	0.07540	NS		312	563	0.07540	NS		819	496	0.07540	NS
P	A	00300	-8,602	2,905	0.07540	27.58	00301	395	2,552	0.07540	30.93	00302	-8,565	3,909	0.07540	20.49
	P		-20,258	23	0.07540	NS		-19,569	310	0.07540	NS		-30,876	326	0.07540	NS
S	A		-17,076	4,583	0.07540	17.72		-26,316	12,909	0.07540	6.38		-30,159	14,521	0.07540	5.71
	P		11,222	1,527	0.07540	50.78		6,233	1,788	0.07540	43.73		2,859	1,288	0.07540	61.04
P	A	00303	-15,107	4,013	0.07540	20.18	00304	-13,564	5,286	0.07540	15.28	00305	-10,725	5,656	0.07540	14.21
	P		-27,577	290	0.07540	NS		-29,155	213	0.07540	NS		-25,412	180	0.07540	NS
S	A		-19,803	18,884	0.07540	4.32		-18,273	17,850	0.07540	4.56		-8,771	21,150	0.07540	3.79
	P		1,802	1,200	0.07540	65.63		81	802	0.07540	98.49		330	643	0.07540	NS
P	A	00306	-9,426	4,844	0.07540	16.56	00307	-9,401	4,935	0.07540	16.26	00772	-6,936	3,268	0.07540	24.45
	P		-20,991	167	0.07540	NS		-18,237	75	0.07540	NS		-6,936	498	0.07540	NS
S	A		-3,179	23,673	0.07540	3.35		1,009	21,489	0.07540	3.67		5,872	15,975	0.07540	4.90
	P		285	582	0.07540	NS		718	436	0.07540	NS		5,872	770	0.07540	NS
P	A	00773	-6,929	2,198	0.07540	36.35	00774	-7,264	858	0.07540	93.17	00775	0	0	0.07540	-
	P		-6,929	479	0.07540	NS		-7,264	848	0.07540	94.27		-7,604	1,352	0.07540	59.16
S	A		7,448	9,608	0.07540	8.12		11,350	2,994	0.07540	25.89		1,565	74	0.07540	NS
	P		7,448	1,158	0.07540	67.38		11,350	1,587	0.07540	48.85		13,698	3,142	0.07540	24.57
P	A	00776	0	0	0.07540	-	00777	-17,445	34	0.07540	NS	00778	-15,689	55	0.07540	NS
	P		-8,939	3,039	0.07540	26.38		-9,835	4,051	0.07540	19.82		-9,803	4,056	0.07540	19.79
S	A		1,980	177	0.07540	NS		2,570	262	0.07540	NS		2,845	316	0.07540	NS
	P		14,221	6,234	0.07540	12.37		17,004	9,530	0.07540	8.06		18,958	11,644	0.07540	6.57
P	A	00779	-17,670	90	0.07540	NS	00780	-17,483	120	0.07540	NS	00781	-15,655	106	0.07540	NS
	P		-11,465	6,162	0.07540	13.06		-11,858	6,527	0.07540	12.34		-10,969	5,300	0.07540	15.17
S	A		2,926	346	0.07540	NS		3,035	362	0.07540	NS		3,372	371	0.07540	NS
	P		18,570	13,322	0.07540	5.75		19,688	14,689	0.07540	5.20		21,199	15,274	0.07540	4.99
P	A	00782	-17,495	144	0.07540	NS	00783	-17,515	146	0.07540	NS	00784	-15,691	107	0.07540	NS
	P		-12,467	7,273	0.07540	11.08		-12,525	7,270	0.07540	11.09		-11,024	5,306	0.07540	15.16
S	A		3,145	368	0.07540	NS		3,169	359	0.07540	NS		3,387	348	0.07540	NS
	P		20,123	15,753	0.07540	4.85		20,230	15,759	0.07540	4.85		21,288	15,288	0.07540	4.99
P	A	00785	-17,548	122	0.07540	NS	00786	-17,737	99	0.07540	NS	00787	-15,723	61	0.07540	NS
	P		-11,951	6,545	0.07540	12.31		-11,606	6,191	0.07540	13.00		-9,935	4,085	0.07540	19.65
S	A		3,061	327	0.07540	NS		2,936	298	0.07540	NS		2,853	261	0.07540	NS
	P		19,752	14,714	0.07540	5.19		18,454	13,359	0.07540	5.73		18,846	11,692	0.07540	6.55
P	A	00788	-17,466	46	0.07540	NS	00789	-17,662	11	0.07540	NS	00790	0	0	0.07540	-
	P		-10,025	4,091	0.07540	19.63		-9,154	3,084	0.07540	26.00		-7,730	1,389	0.07540	57.60
S	A		2,576	207	0.07540	NS		1,934	127	0.07540	NS		1,540	37	0.07540	NS
	P		16,853	9,592	0.07540	8.01		13,924	6,305	0.07540	12.24		13,484	3,181	0.07540	24.28
P	A	00791	-7,340	548	0.07540	NS	00792	-6,904	2,108	0.07540	37.90	00793	-6,762	3,400	0.07540	23.49
	P		-7,340	549	0.07540	NS		-6,904	636	0.07540	NS		-6,762	474	0.07540	NS
S	A		11,073	2,915	0.07540	26.61		7,341	9,472	0.07540	8.24		5,907	15,951	0.07540	4.90
	P		11,073	1,515	0.07540	51.19		7,341	989	0.07540	78.91		5,907	967	0.07540	80.90
P	A	00843	-1,263	6,881	0.07540	11.50	00844	-7,804	15,255	0.07540	5.25	00845	-18,675	25,514	0.07540	3.19
	P		0	0	0.07540	-		0	0	0.07540	-		0	0	0.07540	-
S	A		-2,273	2,189	0.07540	36.22		-10,445	5,200	0.07540	15.45		-12,643	4,829	0.07540	16.70
	P		0	0	0.07540	-		0	0	0.07540	-		0	0	0.07540	-
P	A	00846	-21,814	32,560	0.07540	2.51	00847	-27,498	36,945	0.07540	2.24	00848	-25,378	43,153	0.07540	1.91
	P		0	0	0.07540	-		0	0	0.07540	-		0	0	0.07540	-
S	A		-4,819	6,666	0.07540	11.94		-5,848	10,247	0.07540	7.78		-5,056	8,963	0.07540	8.89
	P		0	0	0.07540	-		0	0	0.07540	-		0	0	0.07540	-
P	A	00849	-36,482	49,502	0.07540	1.69	00850	-43,480	49,523	0.07540	1.71	00851	-36,840	52,771	0.07540	1.59
	P		0	0	0.07540	-		0	0	0.07540	-		0	0	0.07540	-
S	A		-6,155	10,091	0.07540	7.91		-7,525	12,672	0.07540	6.31		-6,855	11,783	0.07540	6.78
	P		0	0	0.07540	-		0	0	0.07540	-		0	0	0.07540	-
P	A	00852	-43,848	58,550	0.07540	1.45	00853	-49,692	54,874	0.07540	1.56	00854	-40,635	54,787	0.07540	1.54
	P		0	0	0.07540	-		0	0	0.07540	-		0	0	0.07540	-
S	A		-8,091	11,903	0.07540	6.73		-9,850	13,104	0.07540	6.13		-6,357	13,020	0.07540	6.13
	P		0	0	0.07540	-		0	0	0.07540	-		0	0	0.07540	-
P	A	00855	-44,008	58,857	0.07540	1.44	00856	-47,539	53,210	0.07540	1.60	00857	-36,979	49,492	0.07540	1.69
	P		0	0	0.07540	-		0	0	0.07540	-		0	0	0.07540	-
S	A		-8,716	11,924	0.07540	6.72		-8,504	11,942	0.07540	6.71		-6,218	12,577	0.07540	6.35
	P		0	0	0.07540	-		0	0	0.07540	-		0	0	0.07540	-
P	A	00858	-41,267	50,797	0.07540	1.66	00859	-37,896	43,411	0.07540	1.93	00860	-27,400	36,987	0.07540	2.23
	P		0	0	0.07540	-		0	0	0.07540	-		0	0	0.07540	-
S	A		-7,167	10,306	0.07540	7.76		-7,629	8,991	0.07540	8.90		-4,144	10,288	0.07540	7.73
	P		0	0	0.07540	-		0	0	0.07540	-		0	0	0.07540	-
P	A	00861	-25,276	32,652	0.07540	2.52	00862	-14,627	24,901	0.07540	3.25	00863	-5,935			

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo stato limite ultimo																
D	P	Nodo	N	M	Af	CS	Nodo	N	M	Af	CS	Nodo	N	M	Af	CS
			[N]	[N-m]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	
S	A		-13,422	2,543	0.07540	31.75		-14,678	5,331	0.07540	15.18		-9,916	8,048	0.07540	9.98
	P		5,421	99	0.07540	NS		2,507	411	0.07540	NS		1,180	396	0.07540	NS
P	A	01180	-9,088	899	0.07540	89.19	01181	-8,451	1,912	0.07540	41.89	01182	-13,456	6,905	0.07540	11.69
	P		-9,088	1,300	0.07540	61.68		-8,451	487	0.07540	NS		0	0	0.07540	-
S	A		-2,526	10,216	0.07540	7.76		3,209	12,094	0.07540	6.50		3,562	727	0.07540	NS
	P		802	348	0.07540	NS		730	305	0.07540	NS		-7,420	885	0.07540	90.35
P	A	01183	-45,142	488	0.07540	NS	01184	-35,604	116	0.07540	NS	01185	0	0	0.07540	-
	P		-10,897	4,390	0.07540	18.32		-10,268	5,351	0.07540	15.01		-9,718	4,384	0.07540	18.31
S	A		3,354	423	0.07540	NS		2,083	153	0.07540	NS		-2,890	1,186	0.07540	66.92
	P		-10,182	2,742	0.07540	29.29		-8,370	3,201	0.07540	25.02		-2,890	2,795	0.07540	28.40
P	A	01186	0	0	0.07540	-	01187	-22,255	20,177	0.07540	4.06	01188	-18,005	4,056	0.07540	20.05
	P		-8,239	2,138	0.07540	37.45		0	0	0.07540	-		-18,005	3,214	0.07540	25.31
S	A		4,743	2,801	0.07540	27.98		-7,745	3,307	0.07540	24.19		172	685	0.07540	NS
	P		4,743	2,059	0.07540	38.07		0	0	0.07540	-		-7,905	2,455	0.07540	32.60
P	A	01189	-42,963	487	0.07540	NS	01190	-33,784	193	0.07540	NS	01191	-25,574	64	0.07540	NS
	P		-14,822	7,230	0.07540	11.19		-12,609	7,538	0.07540	10.70		-10,584	5,417	0.07540	14.84
S	A		1,723	510	0.07540	NS		1,703	331	0.07540	NS		1,715	205	0.07540	NS
	P		-6,215	4,604	0.07540	17.33		-2,470	5,408	0.07540	14.67		3,476	5,131	0.07540	15.31
P	A	01192	0	0	0.07540	-	01193	-28,006	15,046	0.07540	5.49	01194	-47,139	856	0.07540	99.45
	P		-8,247	2,660	0.07540	30.10		0	0	0.07540	-		-21,917	6,681	0.07540	12.25
S	A		1,727	126	0.07540	NS		-7,553	1,536	0.07540	52.07		-1,431	521	0.07540	NS
	P		10,127	4,320	0.07540	17.98		-7,553	687	0.07540	NS		-11,029	4,074	0.07540	19.74
P	A	01195	-38,690	451	0.07540	NS	01196	-30,298	221	0.07540	NS	01197	-21,566	95	0.07540	NS
	P		-17,793	9,280	0.07540	8.76		-14,347	8,634	0.07540	9.37		-10,830	4,926	0.07540	16.32
S	A		510	455	0.07540	NS		1,385	369	0.07540	NS		2,277	294	0.07540	NS
	P		-10,185	6,263	0.07540	12.82		2,659	7,992	0.07540	9.84		9,824	8,647	0.07540	8.99
P	A	01198	-36,305	31,438	0.07540	2.66	01199	-29,919	8,479	0.07540	9.78	01200	-41,923	682	0.07540	NS
	P		0	0	0.07540	-		-29,919	3,383	0.07540	24.50		-24,266	9,291	0.07540	8.84
S	A		-9,348	5,216	0.07540	15.38		-5,452	348	0.07540	NS		-2,052	399	0.07540	NS
	P		0	0	0.07540	-		-7,387	1,946	0.07540	41.09		-8,788	5,508	0.07540	14.55
P	A	01201	-34,255	407	0.07540	NS	01202	-26,347	223	0.07540	NS	01203	-18,603	106	0.07540	NS
	P		-19,352	10,328	0.07540	7.89		-15,005	8,433	0.07540	9.60		-10,942	5,934	0.07540	13.55
S	A		70	397	0.07540	NS		1,528	370	0.07540	NS		2,451	338	0.07540	NS
	P		1,347	8,613	0.07540	9.15		7,545	10,522	0.07540	7.41		14,663	11,618	0.07540	6.64
P	A	01204	-38,671	21,207	0.07540	3.96	01205	-30,855	2,598	0.07540	31.95	01206	-37,525	564	0.07540	NS
	P		0	0	0.07540	-		-30,855	7,378	0.07540	11.25		-24,841	10,773	0.07540	7.63
S	A		-6,947	2,691	0.07540	29.69		-4,791	278	0.07540	NS		-1,890	336	0.07540	NS
	P		-6,947	682	0.07540	NS		-8,146	3,741	0.07540	21.40		-546	7,634	0.07540	10.36
P	A	01207	-30,094	356	0.07540	NS	01208	-21,751	200	0.07540	NS	01209	-43,245	37,424	0.07540	2.26
	P		-24,326	10,521	0.07540	7.81		-14,035	8,264	0.07540	9.78		0	0	0.07540	-
S	A		276	363	0.07540	NS		2,223	371	0.07540	NS		-8,674	6,411	0.07540	12.50
	P		5,271	10,764	0.07540	7.28		12,788	13,020	0.07540	5.94		0	0	0.07540	-
P	A	01210	-36,744	11,351	0.07540	7.38	01211	-40,696	664	0.07540	NS	01212	-33,625	469	0.07540	NS
	P		-36,744	3,367	0.07540	24.88		-30,066	9,937	0.07540	8.34		-28,770	11,580	0.07540	7.15
S	A		-6,919	197	0.07540	NS		-3,812	262	0.07540	NS		-1,182	317	0.07540	NS
	P		-6,778	1,602	0.07540	49.86		-2,617	5,545	0.07540	14.31		2,724	9,687	0.07540	8.12
P	A	01213	-26,152	300	0.07540	NS	01214	-18,606	167	0.07540	NS	01215	-42,119	23,470	0.07540	3.60
	P		-18,111	10,191	0.07540	7.98		-12,807	7,355	0.07540	10.97		0	0	0.07540	-
S	A		996	352	0.07540	NS		2,589	371	0.07540	NS		-7,865	2,888	0.07540	27.71
	P		9,222	12,586	0.07540	6.18		16,636	14,601	0.07540	5.26		-7,865	343	0.07540	NS
P	A	01216	-34,343	3,493	0.07540	23.89	01217	-37,267	553	0.07540	NS	01218	-29,943	382	0.07540	NS
	P		-34,343	7,555	0.07540	11.05		-27,701	11,136	0.07540	7.42		-25,357	11,147	0.07540	7.38
S	A		-5,335	215	0.07540	NS		-2,553	272	0.07540	NS		-169	320	0.07540	NS
	P		-7,147	3,500	0.07540	22.84		127	7,836	0.07540	10.08		6,005	11,436	0.07540	6.84
P	A	01219	-21,718	232	0.07540	NS	01220	-43,966	37,546	0.07540	2.26	01221	-36,984	11,393	0.07540	7.36
	P		-15,370	8,947	0.07540	9.05		0	0	0.07540	-		-36,984	3,449	0.07540	24.30
S	A		2,113	356	0.07540	NS		-7,627	6,439	0.07540	12.42		-6,698	197	0.07540	NS
	P		13,567	14,200	0.07540	5.44		0	0	0.07540	-		-6,583	1,459	0.07540	54.73
P	A	01222	-41,161	624	0.07540	NS	01223	-33,857	447	0.07540	NS	01224	-26,266	292	0.07540	NS
	P		-30,264	9,989	0.07540	8.30		-28,959	11,593	0.07540	7.14		-18,227	10,211	0.07540	7.97
S	A		-3,694	248	0.07540	NS		-1,134	294	0.07540	NS		1,014	326	0.07540	NS
	P		-2,509	5,524	0.07540	14.36		2,739	9,682	0.07540	8.12		9,235	12,591	0.07540	6.18
P	A	01225	-18,663	166	0.07540	NS	01226	-37,855	21,356	0.07540	3.93	01227	-31,478	2,640	0.07540	31.47
	P		-12,873	7,365	0.07540	10.95		0	0	0.07540	-		-31,478	7,522	0.07540	11.05
S	A		2,600	347	0.07540	NS		-9,780	2,504	0.07540	32.06		-4,646	247	0.07540	NS
	P		16,681	14,612	0.07540	5.26		-9,780	437	0.07540	NS		-8,120	3,724	0.07540	21.50
P	A	01228	-37,958	507	0.07540	NS	01229	-30,312	332	0.07540	NS	01230	-21,857	194	0.07540	NS
	P		-25,305	10,849	0.07540	7.58		-24,525	10,536	0.07540	7.80		-14,224	8,294	0.07540	9.75
S	A		-1,850	286	0.07540	NS		270	310	0.07540	NS		2,222	323	0.07540	NS
	P		-623	7,622	0.07540	10.37		5,145	10,773	0.07540	7.27		12,713	13,042	0.07540	5.93
P	A	01231	-37,219	31,622	0.07540	2.65	01232	-31,072	8,565	0.07540	9.70	01233	-42,266	577	0.07540	NS
	P		0	0	0.07540	-		-31,072	3,690	0.07540	22.50		-25,129	9,436	0.07540	8.72
S	A		-6,858	5,395	0.07540	14.81		-5,574	274	0.07540	NS		-2,213	304	0.07540	NS
	P		0	0	0.07540	-		-7,754	2,021	0.07540	39.59		-4,061	5,465	0.07540	14.55
P	A	01234	-34,431	362	0.07540	NS	01235	-26,449	211	0.07540	NS	01236	-18,658	108	0.07540	NS
	P		-19,943	10,396	0.07540	7.85		-15,383	8,927	0.07540	9.07		-11,157	5,971	0.07540	13.47
S	A		-79	308	0.07540	NS		1,440	295	0.07540	NS		2,429	277	0.07540	NS
	P		906	8,635	0.07540	9.13		7,229	10,558	0.07540	7.39		14,492	11,662	0.07540	6.61
P	A	01237	-28,606	15,095	0.07540	5.48	01238	-46,874	680	0.07540	NS	01239	-38,565	383	0.07540	NS
	P		0	0	0.07540	-		-23,185	6,942	0.07540	11.81		-18,637	9,378	0.07540	8.68

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo stato limite ultimo																
D	P	Nodo	N	M	Af	CS	Nodo	N	M	Af	CS	Nodo	N	M	Af	CS
			[N]	[N-m]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	
S	A		-10,206	1,570	0.07540	51.16		-2,051	356	0.07540	NS		24	248	0.07540	NS
	P		-10,206	962	0.07540	83.50		-11,589	4,169	0.07540	19.31		-3,454	6,543	0.07540	12.14
P	A	01240	-30,274	204	0.07540	NS	01241	-21,579	98	0.07540	NS	01242	-24,836	20,082	0.07540	4.09
	P		-22,132	8,298	0.07540	9.87		-11,147	5,478	0.07540	14.69		0	0	0.07540	-
S	A		1,110	269	0.07540	NS		2,170	222	0.07540	NS		-8,163	3,337	0.07540	23.99
	P		2,002	8,058	0.07540	9.77		9,447	8,713	0.07540	8.93		0	0	0.07540	-
P	A	01243	-19,302	4,027	0.07540	20.24	01244	-42,332	392	0.07540	NS	01245	-33,568	172	0.07540	NS
	P		-19,302	3,574	0.07540	22.81		-15,699	7,366	0.07540	11.00		-13,190	7,602	0.07540	10.62
S	A		-1,175	450	0.07540	NS		757	340	0.07540	NS		1,164	220	0.07540	NS
	P		-9,734	2,558	0.07540	31.38		-14,767	4,813	0.07540	16.81		-3,500	5,523	0.07540	14.39
P	A	01246	-25,517	69	0.07540	NS	01247	-17,900	19	0.07540	NS	01248	-12,986	6,824	0.07540	11.82
	P		-10,937	5,096	0.07540	15.78		-8,431	2,870	0.07540	27.91		0	0	0.07540	-
S	A		1,477	133	0.07540	NS		1,649	78	0.07540	NS		-11,677	586	0.07540	NS
	P		2,880	5,227	0.07540	15.04		9,795	4,386	0.07540	17.72		-11,677	1,171	0.07540	68.76
P	A	01249	-44,293	375	0.07540	NS	01250	-35,407	101	0.07540	NS	01251	-27,951	16	0.07540	NS
	P		-11,334	4,560	0.07540	17.65		-10,669	5,393	0.07540	14.91		-10,005	4,129	0.07540	19.45
S	A		1,936	286	0.07540	NS		1,357	81	0.07540	NS		-3,521	1,126	0.07540	70.56
	P		-12,285	2,973	0.07540	27.11		-9,591	3,286	0.07540	24.42		-3,521	2,784	0.07540	28.54
P	A	01252	0	0	0.07540	-	01253	-4,865	5,980	0.07540	13.32	01254	-6,673	1,323	0.07540	60.37
	P		-8,274	2,080	0.07540	38.50		0	0	0.07540	-		-6,673	1,271	0.07540	62.84
S	A		4,276	2,728	0.07540	28.75		-8,771	1,088	0.07540	73.66		-15,649	2,536	0.07540	31.95
	P		4,276	2,025	0.07540	38.74		0	0	0.07540	-		3,781	67	0.07540	NS
P	A	01255	0	0	0.07540	-	01256	0	0	0.07540	-	01257	-9,569	1,052	0.07540	76.28
	P		-8,434	2,039	0.07540	39.28		-10,180	1,892	0.07540	42.45		-9,569	982	0.07540	81.71
S	A		-16,017	5,335	0.07540	15.20		-10,259	8,102	0.07540	9.92		-2,173	10,491	0.07540	7.56
	P		1,763	335	0.07540	NS		832	337	0.07540	NS		635	309	0.07540	NS
P	A	01258	-7,538	1,784	0.07540	44.83										
	P		-7,538	364	0.07540	NS										
S	A		3,465	12,115	0.07540	6.48										
	P		3,465	486	0.07540	NS										
Piano Fondo Vasca							Parete P3-P4					Parete P3-P4				
P	A	00004	-22,009	6,219	0.07540	27.93	00005	-22,227	6,340	0.07540	27.40	00031	-	80,991	0.07540	2.71
	P		-22,009	6,219	0.07540	27.93		-22,227	6,340	0.07540	27.40		185,410	-	80,996	0.07540
													185,410	-		2.71
S	A		-1,430	328	0.07540	NS		-1,519	329	0.07540	NS		-91,463	16,299	0.07540	11.85
	P		-1,430	328	0.07540	NS		-1,519	329	0.07540	NS		-91,463	16,301	0.07540	11.85
P	A	00032	-	80,630	0.07540	2.65	00276	-	60,196	0.07540	3.57	00277	-90,432	52,030	0.07540	3.71
	P		164,715	-	80,646	0.07540		170,476	-	60,201	0.07540		-90,432	52,032	0.07540	3.71
			164,715	-				170,476	-							
S	A		-69,202	17,943	0.07540	10.42		-39,744	101	0.07540	NS		1,312	1,611	0.07540	NS
	P		-69,202	17,948	0.07540	10.41		-39,744	102	0.07540	NS		1,312	1,611	0.07540	NS
P	A	00278	-67,770	43,248	0.07540	4.31	00279	-54,169	34,922	0.07540	5.23	00280	-49,838	29,380	0.07540	6.18
	P		-67,770	43,249	0.07540	4.31		-54,169	34,923	0.07540	5.23		-49,838	29,380	0.07540	6.18
S	A		-1,030	1,707	0.07540	98.30		-1,607	1,716	0.07540	97.88		-182	1,422	0.07540	NS
	P		-1,030	1,707	0.07540	98.30		-1,607	1,716	0.07540	97.88		-182	1,422	0.07540	NS
P	A	00281	-40,474	21,687	0.07540	8.25	00282	-30,553	15,032	0.07540	11.71	00283	-25,495	10,365	0.07540	16.85
	P		-40,474	21,688	0.07540	8.25		-30,553	15,033	0.07540	11.71		-25,495	10,365	0.07540	16.85
S	A		-39	420	0.07540	NS		-493	661	0.07540	NS		1,928	700	0.07540	NS
	P		-39	420	0.07540	NS		-493	661	0.07540	NS		1,928	700	0.07540	NS
P	A	00284	-25,543	10,504	0.07540	16.63	00285	-30,371	15,186	0.07540	11.59	00286	-39,957	21,873	0.07540	8.17
	P		-25,543	10,503	0.07540	16.63		-30,371	15,185	0.07540	11.59		-39,957	21,872	0.07540	8.17
S	A		1,829	718	0.07540	NS		-443	788	0.07540	NS		77	216	0.07540	NS
	P		1,829	718	0.07540	NS		-443	788	0.07540	NS		77	216	0.07540	NS
P	A	00287	-50,770	29,611	0.07540	6.14	00288	-58,004	36,559	0.07540	5.03	00289	-66,474	43,606	0.07540	4.27
	P		-50,770	29,611	0.07540	6.14		-58,004	36,558	0.07540	5.03		-66,474	43,605	0.07540	4.27
S	A		2,822	435	0.07540	NS		-1,003	520	0.07540	NS		-173	1,627	0.07540	NS
	P		2,822	435	0.07540	NS		-1,003	520	0.07540	NS		-173	1,627	0.07540	NS
P	A	00290	-	54,235	0.07540	3.64	00291	-	59,693	0.07540	3.59	00801	-22,385	6,337	0.07540	27.42
	P		106,981	-	54,234	0.07540		167,188	-	59,693	0.07540		-22,385	6,337	0.07540	27.42
			106,981	-				167,188	-							
S	A		-3,357	2,504	0.07540	67.27		-43,279	3,052	0.07540	58.86		-325	1,057	0.07540	NS
	P		-3,357	2,504	0.07540	67.27		-43,279	3,052	0.07540	58.86		-325	1,057	0.07540	NS
P	A	00802	-24,997	6,892	0.07540	25.32	00803	-24,944	6,194	0.07540	28.17	00804	-23,074	5,529	0.07540	31.47
	P		-24,997	6,892	0.07540	25.32		-24,944	6,194	0.07540	28.17		-23,074	5,529	0.07540	31.47
S	A		-228	1,065	0.07540	NS		-2,123	1,049	0.07540	NS		-1,694	1,020	0.07540	NS
	P		-228	1,065	0.07540	NS		-2,123	1,049	0.07540	NS		-1,694	1,019	0.07540	NS
P	A	00805	-25,518	6,434	0.07540	27.15	00806	-24,528	6,176	0.07540	28.24	00807	-22,492	5,459	0.07540	31.84
	P		-25,518	6,434	0.07540	27.15		-24,528	6,176	0.07540	28.24		-22,492	5,459	0.07540	31.84
S	A		-1,950	1,265	0.07540	NS		-2,787	1,200	0.07540	NS		-2,556	1,037	0.07540	NS
	P		-1,950	1,265	0.07540	NS		-2,787	1,200	0.07540	NS		-2,556	1,036	0.07540	NS
P	A	00808	-24,547	6,162	0.07540	28.30	00809	-24,567	6,398	0.07540	27.26	00810	-22,258	5,475	0.07540	31.73
	P		-24,547	6,163	0.07540	28.30		-24,567	6,398	0.07540	27.26		-22,258	5,475	0.07540	31.73
S	A		-3,055	1,222	0.07540	NS		-1,829	1,302	0.07540	NS		-1,650	1,071	0.07540	NS
	P		-3,055	1,221	0.07540	NS		-1,829	1,302	0.07540	NS		-1,650	1,071	0.07540	NS
P	A	00811	-24,391	6,134	0.07540	28.42	00812	-25,137	6,824	0.07540	25.58	00813	-22,524	6,257	0.07540	27.78
	P		-24,391	6,134	0.07540	28.42		-25,137	6,824	0.07540	25.58		-22,524	6,257	0.07540	27.78
S	A		-1,856	749	0.07540	NS		-90	862	0.07540	NS		-198	1,046	0.07540	NS

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo stato limite ultimo																
D	P	Nodo	N	M	Af	CS	Nodo	N	M	Af	CS	Nodo	N	M	Af	CS
			[N]	[N-m]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	
	P		-1,856	749	0.07540	NS		-90	862	0.07540	NS		-198	1,046	0.07540	NS
P	A	00872	-66,406	61,541	0.07540	3.02	00873	-57,637	68,212	0.07540	2.69	00874	-67,128	65,335	0.07540	2.85
	P		-66,406	61,540	0.07540	3.02		-57,637	68,210	0.07540	2.69		-67,128	65,334	0.07540	2.85
S	A		-22,238	11,355	0.07540	15.30		-12,755	14,489	0.07540	11.81		-16,211	12,744	0.07540	13.50
	P		-22,238	11,355	0.07540	15.30		-12,755	14,489	0.07540	11.81		-16,211	12,743	0.07540	13.50
P	A	00875	-69,795	73,378	0.07540	2.55	00876	-60,132	66,364	0.07540	2.78	00877	-68,724	66,008	0.07540	2.83
	P		-69,795	73,376	0.07540	2.55		-60,132	66,363	0.07540	2.78		-68,724	66,007	0.07540	2.83
S	A		-11,280	15,011	0.07540	11.37		-12,008	13,723	0.07540	12.45		-15,955	13,311	0.07540	12.92
	P		-11,280	15,011	0.07540	11.37		-12,008	13,723	0.07540	12.45		-15,955	13,310	0.07540	12.92
P	A	00878	-71,170	72,252	0.07540	2.59	00879	-62,503	67,232	0.07540	2.75	00880	-68,093	65,568	0.07540	2.85
	P		-71,170	72,251	0.07540	2.59		-62,503	67,230	0.07540	2.75		-68,093	65,566	0.07540	2.85
S	A		-12,649	14,774	0.07540	11.58		-12,289	13,800	0.07540	12.39		-15,120	13,593	0.07540	12.63
	P		-12,649	14,774	0.07540	11.58		-12,289	13,799	0.07540	12.39		-15,120	13,593	0.07540	12.63
P	A	00881	-69,293	69,471	0.07540	2.69	00882	-62,304	66,837	0.07540	2.77	00883	-66,763	64,404	0.07540	2.89
	P		-69,293	69,468	0.07540	2.69		-62,304	66,835	0.07540	2.77		-66,763	64,405	0.07540	2.89
S	A		-12,029	14,207	0.07540	12.03		-12,723	13,619	0.07540	12.56		-18,060	13,131	0.07540	13.14
	P		-12,029	14,206	0.07540	12.03		-12,723	13,619	0.07540	12.56		-18,060	13,131	0.07540	13.14
P	A	00884	-78,329	62,001	0.07540	3.06	01086	-	64,412	0.07540	3.14	01087	-22,905	8,016	0.07540	21.70
	P		-78,329	62,010	0.07540	3.05		125,161	-	0.07540	3.14		-22,905	8,017	0.07540	21.69
S	A		-21,255	11,200	0.07540	15.49		-42,405	8,567	0.07540	20.94		265	496	0.07540	NS
	P		-21,255	11,203	0.07540	15.48		-42,405	8,568	0.07540	20.94		265	496	0.07540	NS
P	A	01088	-23,811	8,146	0.07540	21.38	01089	-	65,759	0.07540	3.11	01090	-66,860	60,928	0.07540	3.06
	P		-23,811	8,146	0.07540	21.38		133,257	-	0.07540	3.11		-66,860	60,928	0.07540	3.06
S	A		209	495	0.07540	NS		-54,231	8,984	0.07540	20.34		-27,368	9,054	0.07540	19.35
	P		209	495	0.07540	NS		-54,231	8,984	0.07540	20.34		-27,368	9,053	0.07540	19.35
P	A	01091	-79,908	49,441	0.07540	3.84	01092	-59,835	37,275	0.07540	4.94	01093	-46,543	26,447	0.07540	6.83
	P		-79,908	49,440	0.07540	3.84		-59,835	37,274	0.07540	4.94		-46,543	26,446	0.07540	6.83
S	A		-9,274	4,472	0.07540	38.04		-3,956	2,324	0.07540	72.55		-2,828	1,279	0.07540	NS
	P		-9,274	4,472	0.07540	38.04		-3,956	2,324	0.07540	72.55		-2,828	1,279	0.07540	NS
P	A	01094	-36,013	17,302	0.07540	10.26	01095	-26,210	9,494	0.07540	18.42	01096	-61,393	54,491	0.07540	3.39
	P		-36,013	17,302	0.07540	10.26		-26,210	9,494	0.07540	18.42		-61,393	54,490	0.07540	3.39
S	A		-364	334	0.07540	NS		876	304	0.07540	NS		-21,567	8,706	0.07540	19.93
	P		-364	334	0.07540	NS		876	303	0.07540	NS		-21,567	8,705	0.07540	19.94
P	A	01097	-59,580	42,467	0.07540	4.34	01098	-50,579	31,262	0.07540	5.81	01099	-40,819	21,404	0.07540	8.36
	P		-59,580	42,466	0.07540	4.34		-50,579	31,262	0.07540	5.81		-40,819	21,404	0.07540	8.36
S	A		-10,962	5,533	0.07540	30.83		-6,618	3,130	0.07540	54.11		-3,275	1,343	0.07540	NS
	P		-10,962	5,533	0.07540	30.83		-6,618	3,129	0.07540	54.13		-3,275	1,343	0.07540	NS
P	A	01100	-29,860	12,742	0.07540	13.80	01101	-59,606	60,516	0.07540	3.04	01102	-58,191	48,107	0.07540	3.82
	P		-29,860	12,741	0.07540	13.80		-59,606	60,515	0.07540	3.04		-58,191	48,106	0.07540	3.82
S	A		-1,259	176	0.07540	NS		-16,329	12,333	0.07540	13.95		-16,384	8,312	0.07540	20.70
	P		-1,259	176	0.07540	NS		-16,329	12,333	0.07540	13.95		-16,384	8,312	0.07540	20.70
P	A	01103	-52,792	36,442	0.07540	5.00	01104	-44,958	25,909	0.07540	6.95	01105	-37,430	16,750	0.07540	10.63
	P		-52,792	36,442	0.07540	5.00		-44,958	25,909	0.07540	6.95		-37,430	16,750	0.07540	10.63
S	A		-11,684	5,351	0.07540	31.92		-7,210	2,978	0.07540	56.93		-4,025	892	0.07540	NS
	P		-11,684	5,351	0.07540	31.92		-7,210	2,977	0.07540	56.95		-4,025	891	0.07540	NS
P	A	01106	-27,134	9,095	0.07540	19.25	01107	-60,853	54,619	0.07540	3.38	01108	-54,026	42,045	0.07540	4.34
	P		-27,134	9,094	0.07540	19.26		-60,853	54,618	0.07540	3.38		-54,026	42,044	0.07540	4.34
S	A		-2,335	322	0.07540	NS		-17,327	10,021	0.07540	17.20		-15,009	7,297	0.07540	23.53
	P		-2,335	321	0.07540	NS		-17,327	10,020	0.07540	17.20		-15,009	7,296	0.07540	23.54
P	A	01109	-47,482	30,856	0.07540	5.86	01110	-39,639	21,000	0.07540	8.51	01111	-29,746	12,461	0.07540	14.11
	P		-47,482	30,856	0.07540	5.86		-39,639	21,000	0.07540	8.51		-29,746	12,461	0.07540	14.11
S	A		-11,084	4,605	0.07540	37.05		-7,067	2,371	0.07540	71.48		-3,580	679	0.07540	NS
	P		-11,084	4,605	0.07540	37.05		-7,067	2,371	0.07540	71.48		-3,580	678	0.07540	NS
P	A	01112	-64,998	60,843	0.07540	3.05	01113	-58,591	47,967	0.07540	3.83	01114	-51,669	36,223	0.07540	5.02
	P		-64,998	60,841	0.07540	3.05		-58,591	47,966	0.07540	3.83		-51,669	36,223	0.07540	5.02
S	A		-15,036	12,372	0.07540	13.88		-16,022	8,923	0.07540	19.28		-13,170	6,049	0.07540	28.30
	P		-15,036	12,372	0.07540	13.88		-16,022	8,922	0.07540	19.28		-13,170	6,048	0.07540	28.31
P	A	01115	-44,266	25,688	0.07540	7.00	01116	-35,630	16,562	0.07540	10.72	01117	-26,148	8,966	0.07540	19.50
	P		-44,266	25,688	0.07540	7.00		-35,630	16,562	0.07540	10.72		-26,148	8,966	0.07540	19.50
S	A		-9,190	3,526	0.07540	48.24		-5,669	1,560	0.07540	NS		-3,460	82	0.07540	NS
	P		-9,190	3,526	0.07540	48.24		-5,669	1,560	0.07540	NS		-3,460	81	0.07540	NS
P	A	01118	-62,350	54,370	0.07540	3.40	01119	-54,821	41,897	0.07540	4.36	01120	-47,848	30,784	0.07540	5.88
	P		-62,350	54,369	0.07540	3.40		-54,821	41,897	0.07540	4.36		-47,848	30,784	0.07540	5.88
S	A		-15,797	10,127	0.07540	16.98		-14,457	7,251	0.07540	23.66		-10,505	4,545	0.07540	37.50
	P		-15,797	10,126	0.07540	16.98		-14,457	7,250	0.07540	23.66		-10,505	4,544	0.07540	37.51
P	A	01121	-39,791	20,946	0.07540	8.53	01122	-29,797	12,421	0.07540	14.16	01123	-64,199	60,129	0.07540	3.08
	P		-39,791	20,946	0.07540	8.53		-29,797	12,421	0.07540	14.16		-64,199	60,128	0.07540	3.08
S	A		-6,709	2,327	0.07540	72.79		-3,523	835	0.07540	NS		-16,650	11,573	0.07540	14.88
	P		-6,709	2,327	0.07540	72.79		-3,523	835	0.07540	NS		-16,650	11,572	0.07540	14.88
P	A	01124	-59,167	47,762	0.0											

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo stato limite ultimo																
D	P	Nodo	N	M	Af	CS	Nodo	N	M	Af	CS	Nodo	N	M	Af	CS
			[N]	[N-m]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	
	P		-3,795	1,220	0.07540	NS		-2,289	51	0.07540	NS		-17,244	8,745	0.07540	19.71
P	A	01130	-60,486	42,063	0.07540	4.38	01131	-51,357	31,186	0.07540	5.83	01132	-40,923	21,199	0.07540	8.44
	P		-60,486	42,064	0.07540	4.38		-51,357	31,186	0.07540	5.83		-40,923	21,199	0.07540	8.44
S	A		-9,608	5,321	0.07540	31.99		-5,621	2,994	0.07540	56.47		-3,120	1,468	0.07540	NS
	P		-9,608	5,321	0.07540	31.99		-5,621	2,994	0.07540	56.47		-3,120	1,468	0.07540	NS
P	A	01133	-29,943	12,619	0.07540	13.94	01134	-79,700	59,488	0.07540	3.19	01135	-73,738	48,408	0.07540	3.89
	P		-29,943	12,619	0.07540	13.94		-79,700	59,492	0.07540	3.19		-73,738	48,410	0.07540	3.89
S	A		-1,123	294	0.07540	NS		-20,714	8,168	0.07540	21.22		-9,087	4,327	0.07540	39.30
	P		-1,123	294	0.07540	NS		-20,714	8,169	0.07540	21.22		-9,087	4,327	0.07540	39.30
P	A	01136	-60,366	37,262	0.07540	4.95	01137	-47,622	26,677	0.07540	6.78	01138	-36,030	17,159	0.07540	10.35
	P		-60,366	37,263	0.07540	4.95		-47,622	26,678	0.07540	6.78		-36,030	17,159	0.07540	10.35
S	A		-3,130	2,487	0.07540	67.71		-1,322	1,092	0.07540	NS		-271	212	0.07540	NS
	P		-3,130	2,488	0.07540	67.68		-1,322	1,092	0.07540	NS		-271	212	0.07540	NS
P	A	01139	-26,343	9,384	0.07540	18.64										
	P		-26,343	9,384	0.07540	18.64										
S	A		999	97	0.07540	NS										
	P		0	0	0.07540	-										

LEGENDA Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo stato limite ultimo

D Direzione [P] = principale - [S] = secondaria.

P Posizione [A] = anteriore - [P] = posteriore.

N, M Coppia N-M che dà origine alla massima armatura.

Af Area delle armature per centimetro.

CS Coefficienti di sicurezza: [NS] = Non Significativo - Per valori di CS maggiori o uguali a 100.

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

Pareti - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo stato limite ultimo										
Nodo	Ty	CS	Vcc	Vwd	N	Vwp	Vr1	Vfd	Ctgθ	AfTE
	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm ² /cm]
Piano Terra			Parete1-2			Parete 2-1				
00149	48,818	2.33	113,833	0	-23,376	0	0	0	0.00	0.0754
00150	89,600	1.27	113,833	0	-101,221	0	0	0	2.50	0.0754
00151	198,717	4.13	821,056	1,682,775	-68,378	0	0	0	2.50	0.1508
00152	129,205	1.11	143,420	0	-741,004	0	0	0	2.50	0.1508
00153	57,101	2.27	129,513	0	104,537	0	0	0	0.00	0.0754
00154	22,625	5.40	122,070	0	54,915	0	0	0	0.00	0.0754
00155	12,675	8.98	113,833	0	-228,608	0	0	0	0.00	0.0754
00156	14,854	7.73	114,753	0	6,137	0	0	0	0.00	0.0754
00157	8,081	14.09	113,833	0	-1,704	0	0	0	0.00	0.0754
00158	17,953	6.34	113,833	0	-26,918	0	0	0	0.00	0.0754
00159	9,888	11.51	113,833	0	-111,813	0	0	0	0.00	0.0754
00160	10,527	10.81	113,833	0	-76,430	0	0	0	0.00	0.0754
00161	11,601	9.81	113,833	0	-27,570	0	0	0	0.00	0.0754
00162	13,497	8.43	113,833	0	-135,035	0	0	0	0.00	0.0754
00163	18,547	6.14	113,833	0	-140,706	0	0	0	0.00	0.0754
00164	7,958	14.65	116,579	0	18,307	0	0	0	0.00	0.0754
00165	9,241	12.87	118,933	0	33,998	0	0	0	0.00	0.0754
00166	26,380	4.32	113,833	0	-248,184	0	0	0	0.00	0.0754
00167	27,019	4.21	113,833	0	-303,650	0	0	0	0.00	0.0754
00168	172,961	4.75	821,056	1,119,825	-720,555	0	0	0	2.50	0.1508
00169	197,224	4.24	836,883	919,350	101,993	0	0	0	2.50	0.0754
00170	97,777	1.33	129,649	0	105,440	0	0	0	0.00	0.0754
00171	51,795	2.25	116,352	0	16,797	0	0	0	0.00	0.0754
00691	55,288	2.20	121,498	0	51,103	0	0	0	0.00	0.0754
00692	19,951	5.85	116,625	0	18,614	0	0	0	0.00	0.0754
00693	20,861	5.83	121,526	0	51,286	0	0	0	0.00	0.0754
00694	20,752	5.49	113,833	0	-4,106	0	0	0	0.00	0.0754
00695	19,221	5.92	113,833	0	-2	0	0	0	0.00	0.0754
00696	27,109	4.24	114,994	0	7,743	0	0	0	0.00	0.0754
00697	26,972	4.30	115,879	0	13,641	0	0	0	0.00	0.0754
00698	17,435	6.69	116,615	0	18,548	0	0	0	0.00	0.0754
00699	19,779	5.78	114,412	0	3,861	0	0	0	0.00	0.0754
00700	19,591	5.86	114,882	0	6,992	0	0	0	0.00	0.0754
00701	25,763	4.57	117,839	0	26,710	0	0	0	0.00	0.0754
00702	22,596	5.25	118,621	0	31,921	0	0	0	0.00	0.0754
00703	27,061	4.38	118,405	0	30,482	0	0	0	0.00	0.0754
00704	17,828	6.39	113,833	0	-4,312	0	0	0	0.00	0.0754
00705	22,753	5.00	113,833	0	-9,481	0	0	0	0.00	0.0754
00706	23,202	4.95	114,781	0	6,323	0	0	0	0.00	0.0754
00707	51,192	2.22	113,833	0	-20,483	0	0	0	0.00	0.0754
00885	77,668	1.47	113,833	0	-45,684	0	0	0	0.00	0.0754
00886	47,564	3.02	143,420	0	-130,029	0	0	0	0.00	0.1508
00887	45,481	2.92	132,693	0	125,737	0	0	0	0.00	0.0754
00888	82,646	1.49	123,036	0	61,352	0	0	0	0.00	0.0754
00889	54,772	2.11	115,511	0	11,190	0	0	0	0.00	0.0754
00890	69,198	1.75	120,987	0	47,694	0	0	0	0.00	0.0754

Pareti - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo stato limite ultimo										
Nodo	Ty	CS	Vcc	Vwd	N	Vwp	Vr1	Vfd	Ctgθ	AfTE
	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm/cm]
00891	36,412	3.21	116,970	0	20,914	0	0	0	0.00	0.0754
00892	35,754	3.18	113,833	0	-13,237	0	0	0	0.00	0.0754
00893	24,511	4.64	113,833	0	-152,774	0	0	0	0.00	0.0754
00894	36,583	3.11	113,833	0	-66,931	0	0	0	0.00	0.0754
00895	36,007	3.16	113,833	0	-10,742	0	0	0	0.00	0.0754
00896	23,066	4.94	113,833	0	-93,749	0	0	0	0.00	0.0754
00897	27,703	4.11	113,833	0	-37,503	0	0	0	0.00	0.0754
00898	30,740	3.70	113,833	0	-1,910	0	0	0	0.00	0.0754
00899	20,924	5.44	113,833	0	-30,236	0	0	0	0.00	0.0754
00900	35,590	3.20	113,833	0	-7,047	0	0	0	0.00	0.0754
00901	35,447	3.22	114,240	0	2,712	0	0	0	0.00	0.0754
00902	29,805	3.83	114,298	0	3,101	0	0	0	0.00	0.0754
00903	32,577	3.55	115,644	0	12,074	0	0	0	0.00	0.0754
00904	36,569	3.11	113,833	0	-1,606	0	0	0	0.00	0.0754
00905	26,671	4.27	113,833	0	-166,212	0	0	0	0.00	0.0754
00906	44,026	2.59	113,833	0	-10,426	0	0	0	0.00	0.0754
01586	37,530	3.20	120,108	0	41,836	0	0	0	0.00	0.0754
01587	92,379	1.41	130,306	0	-529,407	0	0	0	0.00	0.1508
01588	91,257	1.57	143,420	0	-540,081	0	0	0	0.00	0.1508
01597	37,489	3.04	113,833	0	-22,681	0	0	0	0.00	0.0754
Piano Terra			PareteP1-P2				Parete P1-P2			
00001	9,696	12.01	116,481	0	17,651	0	0	0	0.00	0.0754
00002	9,670	11.77	113,833	0	-429	0	0	0	0.00	0.0754
00021	7,160	15.90	113,833	0	-13,739	0	0	0	0.00	0.0754
00023	6,997	17.05	119,292	0	36,395	0	0	0	0.00	0.0754
00195	6,352	18.28	116,124	0	15,274	0	0	0	0.00	0.0754
00196	9,219	12.35	113,833	0	-828	0	0	0	0.00	0.0754
00197	2,478	47.48	117,658	0	25,503	0	0	0	0.00	0.0754
00198	1,878	62.27	116,950	0	20,781	0	0	0	0.00	0.0754
00199	2,746	42.11	115,646	0	12,086	0	0	0	0.00	0.0754
00200	2,216	51.74	114,645	0	5,416	0	0	0	0.00	0.0754
00201	2,733	41.97	114,711	0	5,855	0	0	0	0.00	0.0754
00202	1,869	60.91	113,833	0	-4,545	0	0	0	0.00	0.0754
00203	2,382	47.79	113,833	0	-11,393	0	0	0	0.00	0.0754
00204	9,194	12.77	117,372	0	23,594	0	0	0	0.00	0.0754
00205	6,327	18.03	114,047	0	1,427	0	0	0	0.00	0.0754
00743	12,229	9.35	114,351	0	3,457	0	0	0	0.00	0.0754
00744	12,241	9.35	114,483	0	4,331	0	0	0	0.00	0.0754
00745	11,996	9.62	115,420	0	10,582	0	0	0	0.00	0.0754
00746	11,700	9.87	115,478	0	10,966	0	0	0	0.00	0.0754
00747	12,012	9.64	115,810	0	13,182	0	0	0	0.00	0.0754
00748	12,276	9.47	116,267	0	16,229	0	0	0	0.00	0.0754
00749	12,180	9.54	116,223	0	15,936	0	0	0	0.00	0.0754
00929	9,441	12.32	116,345	0	16,747	0	0	0	0.00	0.0754
00930	6,172	18.44	113,833	0	-7,545	0	0	0	0.00	0.0754
00931	6,148	19.20	118,045	0	28,078	0	0	0	0.00	0.0754
00932	9,441	12.08	114,051	0	1,457	0	0	0	0.00	0.0754
00933	8,444	13.53	114,284	0	3,005	0	0	0	0.00	0.0754
00934	6,628	17.61	116,740	0	19,383	0	0	0	0.00	0.0754
00935	7,575	15.13	114,594	0	5,071	0	0	0	0.00	0.0754
00936	9,402	12.29	115,551	0	11,456	0	0	0	0.00	0.0754
00937	4,851	23.77	115,328	0	9,966	0	0	0	0.00	0.0754
00938	7,604	15.26	116,018	0	14,568	0	0	0	0.00	0.0754
00939	8,443	13.76	116,207	0	15,824	0	0	0	0.00	0.0754
00940	6,656	17.10	113,833	0	-1,999	0	0	0	0.00	0.0754
Piano Terra			PareteP5-P6				Parete P5-P6			
00003	10,512	10.83	113,833	0	-1,017	0	0	0	0.00	0.0754
00006	10,202	11.42	116,525	0	17,945	0	0	0	0.00	0.0754
00020	7,111	16.01	113,833	0	-14,633	0	0	0	0.00	0.0754
00022	4,929	24.21	119,330	0	36,649	0	0	0	0.00	0.0754
00308	6,231	18.64	116,153	0	15,470	0	0	0	0.00	0.0754
00309	9,507	11.97	113,833	0	-1,187	0	0	0	0.00	0.0754
00310	2,389	49.26	117,672	0	25,595	0	0	0	0.00	0.0754
00311	1,892	61.83	116,973	0	20,936	0	0	0	0.00	0.0754
00312	2,809	41.17	115,655	0	12,149	0	0	0	0.00	0.0754
00313	2,248	51.00	114,652	0	5,461	0	0	0	0.00	0.0754
00314	2,792	41.02	114,535	0	4,680	0	0	0	0.00	0.0754
00315	1,901	59.88	113,833	0	-4,780	0	0	0	0.00	0.0754
00316	1,543	73.77	113,833	0	-742	0	0	0	0.00	0.0754
00317	9,482	12.39	117,518	0	24,565	0	0	0	0.00	0.0754
00318	6,326	18.03	114,058	0	1,498	0	0	0	0.00	0.0754
00794	12,179	9.55	116,263	0	16,200	0	0	0	0.00	0.0754
00795	12,305	9.45	116,262	0	16,191	0	0	0	0.00	0.0754
00796	12,097	9.57	115,823	0	13,270	0	0	0	0.00	0.0754
00797	11,773	9.81	115,495	0	11,081	0	0	0	0.00	0.0754
00798	12,055	9.57	115,345	0	10,080	0	0	0	0.00	0.0754
00799	12,291	9.35	114,909	0	7,172	0	0	0	0.00	0.0754

Pareti - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo stato limite ultimo										
Nodo	Ty	CS	Vcc	Vwd	N	Vwp	Vr1	Vfd	Ctgθ	AfTE
	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm/cm]
00800	12,334	9.27	114,315	0	3,211	0	0	0	0.00	0.0754
01259	9,472	12.28	116,347	0	16,758	0	0	0	0.00	0.0754
01260	6,120	18.60	113,833	0	-7,984	0	0	0	0.00	0.0754
01261	6,137	19.24	118,093	0	28,403	0	0	0	0.00	0.0754
01262	9,615	11.85	113,975	0	945	0	0	0	0.00	0.0754
01263	8,235	13.94	114,786	0	6,357	0	0	0	0.00	0.0754
01264	6,770	17.20	116,441	0	17,389	0	0	0	0.00	0.0754
01265	7,648	14.99	114,611	0	5,184	0	0	0	0.00	0.0754
01266	9,465	12.17	115,196	0	9,086	0	0	0	0.00	0.0754
01267	4,892	23.46	114,767	0	6,224	0	0	0	0.00	0.0754
01268	7,678	15.11	116,030	0	14,650	0	0	0	0.00	0.0754
01269	8,203	14.17	116,229	0	15,972	0	0	0	0.00	0.0754
01270	6,673	17.06	113,833	0	-1,932	0	0	0	0.00	0.0754
Piano Terra			Parete9-10			Parete 9-10				
00058	43,857	2.61	114,440	0	4,049	0	0	0	0.00	0.0754
00059	27,344	4.21	115,247	0	9,427	0	0	0	0.00	0.0754
00060	25,677	4.50	115,498	0	11,101	0	0	0	0.00	0.0754
00061	21,454	5.44	116,671	0	18,923	0	0	0	0.00	0.0754
00062	19,175	6.13	117,610	0	25,183	0	0	0	0.00	0.0754
00063	23,581	5.12	120,717	0	45,897	0	0	0	0.00	0.0754
00064	33,107	3.84	127,219	0	89,240	0	0	0	0.00	0.0754
00065	28,104	4.42	124,293	0	69,734	0	0	0	0.00	0.0754
00172	47,865	2.38	113,833	0	-21,345	0	0	0	0.00	0.0754
00173	84,543	1.35	113,833	0	-96,806	0	0	0	2.50	0.0754
00174	194,327	4.23	821,056	919,350	-63,709	0	0	0	2.50	0.0754
00175	124,259	1.15	143,420	0	-723,013	0	0	0	2.50	0.1508
00176	56,139	2.30	128,855	0	100,146	0	0	0	0.00	0.0754
00177	21,915	5.56	121,824	0	53,274	0	0	0	0.00	0.0754
00178	11,553	10.35	119,603	0	38,465	0	0	0	0.00	0.0754
00179	14,681	7.89	115,811	0	13,187	0	0	0	0.00	0.0754
00180	8,563	13.45	115,141	0	8,720	0	0	0	0.00	0.0754
00181	19,272	5.91	113,833	0	-11,013	0	0	0	0.00	0.0754
00182	10,061	11.31	113,833	0	-104,000	0	0	0	0.00	0.0754
00183	11,150	10.21	113,833	0	-63,399	0	0	0	0.00	0.0754
00184	11,484	9.91	113,833	0	-14,737	0	0	0	0.00	0.0754
00185	14,733	7.73	113,833	0	-127,776	0	0	0	0.00	0.0754
00186	19,672	5.79	113,833	0	-133,315	0	0	0	0.00	0.0754
00187	6,770	17.24	116,728	0	19,301	0	0	0	0.00	0.0754
00188	8,116	14.60	118,526	0	31,284	0	0	0	0.00	0.0754
00189	25,631	4.44	113,833	0	-238,801	0	0	0	0.00	0.0754
00190	26,357	4.32	113,833	0	-293,240	0	0	0	0.00	0.0754
00191	168,986	4.86	821,056	1,180,575	-695,871	0	0	0	2.50	0.1508
00192	192,338	4.34	835,529	919,350	93,270	0	0	0	2.50	0.0754
00193	91,848	1.41	129,253	0	102,801	0	0	0	0.00	0.0754
00194	49,893	2.33	116,469	0	17,575	0	0	0	0.00	0.0754
00708	46,879	2.58	120,878	0	46,969	0	0	0	0.00	0.0754
00709	19,186	6.25	119,824	0	39,942	0	0	0	0.00	0.0754
00710	18,365	6.67	122,558	0	58,165	0	0	0	0.00	0.0754
00711	15,247	8.35	127,293	0	89,734	0	0	0	0.00	0.0754
00719	44,538	2.56	113,833	0	-14,980	0	0	0	0.00	0.0754
00720	21,021	5.48	115,286	0	9,684	0	0	0	0.00	0.0754
00721	18,766	6.07	113,833	0	-6,375	0	0	0	0.00	0.0754
00722	14,980	8.20	122,774	0	59,607	0	0	0	0.00	0.0754
00736	13,480	8.49	114,438	0	4,033	0	0	0	0.00	0.0754
00737	12,442	9.22	114,704	0	5,805	0	0	0	0.00	0.0754
00738	10,884	11.30	123,037	0	61,359	0	0	0	0.00	0.0754
00739	22,782	5.65	128,702	0	99,128	0	0	0	0.00	0.0754
00740	16,691	6.83	114,036	0	1,353	0	0	0	0.00	0.0754
00741	11,411	10.08	115,023	0	7,933	0	0	0	0.00	0.0754
00742	11,087	10.92	121,089	0	48,371	0	0	0	0.00	0.0754
00907	73,526	1.55	113,833	0	-40,717	0	0	0	0.00	0.0754
00908	46,383	3.09	143,420	0	-125,562	0	0	0	0.00	0.1508
00909	44,703	2.95	131,788	0	119,699	0	0	0	0.00	0.0754
00910	76,620	1.60	122,595	0	58,415	0	0	0	0.00	0.0754
00911	46,828	2.48	116,087	0	15,027	0	0	0	0.00	0.0754
00912	66,219	1.82	120,485	0	44,346	0	0	0	0.00	0.0754
00913	32,966	3.55	117,151	0	22,118	0	0	0	0.00	0.0754
00914	37,604	3.05	114,876	0	6,957	0	0	0	0.00	0.0754
00915	23,881	4.77	113,833	0	-143,054	0	0	0	0.00	0.0754
00916	38,192	2.98	113,833	0	-49,440	0	0	0	0.00	0.0754
00917	39,671	2.89	114,741	0	6,051	0	0	0	0.00	0.0754
00918	25,363	4.49	113,833	0	-79,605	0	0	0	0.00	0.0754
00919	28,644	3.97	113,833	0	-14,319	0	0	0	0.00	0.0754
00920	32,296	3.64	117,629	0	25,304	0	0	0	0.00	0.0754
00921	22,311	5.10	113,833	0	-16,852	0	0	0	0.00	0.0754
00922	36,594	3.12	114,174	0	2,276	0	0	0	0.00	0.0754
00923	46,708	2.51	117,354	0	23,471	0	0	0	0.00	0.0754

Pareti - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo stato limite ultimo										
Nodo	Ty	CS	Vcc	Vwd	N	Vwp	Vr1	Vfd	Ctgθ	AfTE
	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm/cm]
00924	30,768	3.70	113,833	0	-1,232	0	0	0	0.00	0.0754
00925	32,882	3.54	116,262	0	16,192	0	0	0	0.00	0.0754
00926	31,555	3.62	114,076	0	1,619	0	0	0	0.00	0.0754
00927	23,705	4.80	113,833	0	-158,552	0	0	0	0.00	0.0754
00928	37,547	3.03	113,833	0	-6,978	0	0	0	0.00	0.0754
01581	36,395	3.13	113,833	0	-14,820	0	0	0	0.00	0.0754
01583	36,411	3.28	119,385	0	37,015	0	0	0	0.00	0.0754
01593	87,522	1.30	113,833	0	-516,770	0	0	0	0.00	0.0754
01594	88,555	1.47	130,306	0	-528,158	0	0	0	0.00	0.0754
Piano Terra			PareteP1-P5				Parete P1-P5			
00002	9,697	11.92	115,610	0	11,844	0	0	0	0.00	0.0754
00003	9,236	12.32	113,833	0	-3,497	0	0	0	0.00	0.0754
00022	9,407	12.10	113,833	0	-8,247	0	0	0	0.00	0.0754
00023	8,874	12.83	113,833	0	-22,466	0	0	0	0.00	0.0754
00204	3,128	37.14	116,168	0	15,564	0	0	0	0.00	0.0754
00205	7,788	14.90	116,065	0	14,878	0	0	0	0.00	0.0754
00317	3,911	29.11	113,833	0	-9,327	0	0	0	0.00	0.0754
00318	7,139	15.95	113,833	0	-7,246	0	0	0	0.00	0.0754
00319	11,351	10.03	113,833	0	-9,424	0	0	0	0.00	0.0754
00320	2,148	53.43	114,770	0	6,245	0	0	0	0.00	0.0754
00321	1,566	73.85	115,645	0	12,083	0	0	0	0.00	0.0754
00322	1,051	NS	113,833	0	-29,539	0	0	0	0.00	0.0754
00323	780	NS	113,833	0	-29,664	0	0	0	0.00	0.0754
00324	1,108	NS	113,833	0	-20,659	0	0	0	0.00	0.0754
00325	865	NS	113,833	0	-35,391	0	0	0	0.00	0.0754
00326	838	NS	113,833	0	-20,611	0	0	0	0.00	0.0754
00327	1,008	NS	113,833	0	-20,412	0	0	0	0.00	0.0754
00328	802	NS	113,833	0	-21,105	0	0	0	0.00	0.0754
00329	883	NS	113,833	0	-19,775	0	0	0	0.00	0.0754
00330	911	NS	113,833	0	-2,549	0	0	0	0.00	0.0754
00331	830	NS	113,833	0	-2,123	0	0	0	0.00	0.0754
00332	1,049	NS	113,833	0	-1,473	0	0	0	0.00	0.0754
00333	868	NS	114,041	0	1,389	0	0	0	0.00	0.0754
00334	858	NS	114,133	0	1,999	0	0	0	0.00	0.0754
00335	1,141	NS	114,166	0	2,220	0	0	0	0.00	0.0754
00336	787	NS	116,142	0	15,391	0	0	0	0.00	0.0754
00337	1,075	NS	115,955	0	14,147	0	0	0	0.00	0.0754
00338	1,632	69.75	113,833	0	-28,152	0	0	0	0.00	0.0754
00339	2,023	56.27	113,833	0	-22,443	0	0	0	0.00	0.0754
00340	11,189	10.17	113,833	0	-24,622	0	0	0	0.00	0.0754
00750	11,041	10.49	115,787	0	13,028	0	0	0	0.00	0.0754
00751	9,329	12.41	115,765	0	12,880	0	0	0	0.00	0.0754
00752	7,430	15.59	115,810	0	13,181	0	0	0	0.00	0.0754
00753	7,001	16.55	115,842	0	13,392	0	0	0	0.00	0.0754
00754	6,363	18.20	115,795	0	13,082	0	0	0	0.00	0.0754
00755	4,605	25.15	115,837	0	13,360	0	0	0	0.00	0.0754
00756	5,626	20.37	114,575	0	4,950	0	0	0	0.00	0.0754
00757	5,555	20.60	114,444	0	4,073	0	0	0	0.00	0.0754
00758	5,081	22.46	114,123	0	1,935	0	0	0	0.00	0.0754
00759	4,739	24.08	114,128	0	1,966	0	0	0	0.00	0.0754
00760	4,238	26.91	114,045	0	1,413	0	0	0	0.00	0.0754
00761	4,164	27.34	113,833	0	-9,842	0	0	0	0.00	0.0754
00762	4,623	24.62	113,833	0	-8,932	0	0	0	0.00	0.0754
00763	4,944	23.02	113,833	0	-9,731	0	0	0	0.00	0.0754
00764	5,398	21.09	113,833	0	-10,162	0	0	0	0.00	0.0754
00765	5,462	20.84	113,833	0	-8,724	0	0	0	0.00	0.0754
00766	5,298	21.49	113,833	0	-9,209	0	0	0	0.00	0.0754
00767	6,308	18.05	113,833	0	-14,321	0	0	0	0.00	0.0754
00768	6,896	16.51	113,833	0	-11,573	0	0	0	0.00	0.0754
00769	7,302	15.59	113,833	0	-12,063	0	0	0	0.00	0.0754
00770	9,238	12.32	113,833	0	-7,366	0	0	0	0.00	0.0754
00771	10,873	10.47	113,833	0	-6,180	0	0	0	0.00	0.0754
01271	8,635	13.18	113,833	0	-5,974	0	0	0	0.00	0.0754
01272	7,554	15.07	113,833	0	-214	0	0	0	0.00	0.0754
01273	7,377	15.43	113,833	0	-17,828	0	0	0	0.00	0.0754
01274	8,897	13.01	115,772	0	12,925	0	0	0	0.00	0.0754
01275	7,525	15.38	115,758	0	12,835	0	0	0	0.00	0.0754
01276	6,462	17.62	113,833	0	-15,392	0	0	0	0.00	0.0754
01277	4,387	26.35	115,604	0	11,809	0	0	0	0.00	0.0754
01278	4,926	23.51	115,809	0	13,174	0	0	0	0.00	0.0754
01279	2,341	49.49	115,846	0	13,422	0	0	0	0.00	0.0754
01280	2,941	39.42	115,925	0	13,947	0	0	0	0.00	0.0754
01281	4,147	27.58	114,393	0	3,736	0	0	0	0.00	0.0754
01282	2,049	55.72	114,170	0	2,247	0	0	0	0.00	0.0754
01283	3,064	37.22	114,037	0	1,362	0	0	0	0.00	0.0754
01284	3,582	31.82	113,969	0	908	0	0	0	0.00	0.0754
01285	1,801	63.21	113,833	0	-1,022	0	0	0	0.00	0.0754

Pareti - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo stato limite ultimo										
Nodo	Ty	CS	Vcc	Vwd	N	Vwp	Vr1	Vfd	Ctgθ	AfTE
	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm/cm]
01286	2,264	50.28	113,833	0	-643	0	0	0	0.00	0.0754
01287	3,483	32.68	113,833	0	-11,778	0	0	0	0.00	0.0754
01288	1,743	65.31	113,833	0	-17,475	0	0	0	0.00	0.0754
01289	2,966	38.38	113,833	0	-14,885	0	0	0	0.00	0.0754
01290	4,017	28.34	113,833	0	-11,859	0	0	0	0.00	0.0754
01291	1,979	57.52	113,833	0	-17,936	0	0	0	0.00	0.0754
01292	3,199	35.58	113,833	0	-23,520	0	0	0	0.00	0.0754
01293	4,838	23.53	113,833	0	-16,528	0	0	0	0.00	0.0754
01294	2,306	49.36	113,833	0	-25,135	0	0	0	0.00	0.0754
01295	4,227	26.93	113,833	0	-17,296	0	0	0	0.00	0.0754
01296	7,731	14.72	113,833	0	-9,314	0	0	0	0.00	0.0754
01297	5,951	19.32	114,999	0	7,774	0	0	0	0.00	0.0754
Piano Terra			Parete1-3-5-7-9				Parete 1-3			
00149	29,639	3.87	114,786	0	6,452	0	0	0	0.00	0.0754
00150	61,896	1.98	122,628	0	58,732	0	0	0	0.00	0.0754
00151	135,519	6.17	835,680	919,464	95,233	0	0	0	2.50	0.0754
00233	146,883	5.59	820,902	919,464	-35,569	0	0	0	2.50	0.0754
00234	34,602	3.29	113,819	0	-113,756	0	0	0	0.00	0.0754
00235	22,500	5.06	113,819	0	-13,049	0	0	0	0.00	0.0754
00236	175,377	4.68	820,902	919,464	-181,782	0	0	0	2.50	0.0754
00237	37,666	3.02	113,819	0	-65,101	0	0	0	0.00	0.0754
00238	21,163	5.38	113,819	0	-125,844	0	0	0	0.00	0.0754
00239	17,554	6.48	113,819	0	-136,609	0	0	0	0.00	0.0754
00240	17,202	6.83	117,504	0	24,569	0	0	0	0.00	0.0754
00241	48,568	2.34	113,819	0	-277,460	0	0	0	0.00	0.0754
00242	142,705	1.21	172,611	0	391,950	0	0	0	0.00	0.0754
00677	38,681	2.94	113,819	0	-18,437	0	0	0	0.00	0.0754
00678	38,038	3.02	114,906	0	7,247	0	0	0	0.00	0.0754
00679	40,593	2.86	116,012	0	14,624	0	0	0	0.00	0.0754
00680	20,927	5.57	116,508	0	17,931	0	0	0	0.00	0.0754
00681	18,139	6.70	121,496	0	51,179	0	0	0	0.00	0.0754
00682	20,924	5.61	117,407	0	23,924	0	0	0	0.00	0.0754
00683	34,943	3.39	118,381	0	30,418	0	0	0	0.00	0.0754
00969	32,483	3.50	113,819	0	-14,478	0	0	0	0.00	0.0754
00970	75,974	1.53	116,385	0	17,106	0	0	0	0.00	0.0754
00971	60,017	2.21	132,350	0	123,543	0	0	0	0.00	0.0754
00972	52,962	2.27	120,042	0	41,488	0	0	0	0.00	0.0754
00973	51,346	2.23	114,499	0	4,533	0	0	0	0.00	0.0754
00974	63,441	1.90	120,596	0	45,179	0	0	0	0.00	0.0754
00975	27,966	4.17	116,545	0	18,178	0	0	0	0.00	0.0754
00976	54,212	2.10	113,819	0	-10,687	0	0	0	0.00	0.0754
00977	33,843	3.36	113,819	0	-72,738	0	0	0	0.00	0.0754
00978	76,800	1.48	113,819	0	-32,426	0	0	0	0.00	0.0754
01588	122,332	1.07	130,359	0	110,272	0	0	0	2.50	0.0754
01589	12,796	8.89	113,819	0	-26,430	0	0	0	0.00	0.0754
01590	119,035	6.90	820,902	919,464	-34,835	0	0	0	2.50	0.0754
01597	21,754	5.43	118,037	0	28,119	0	0	0	0.00	0.0754
Piano Terra			Parete1-3-5-7-9				Parete 3-5			
00223	13,398	8.50	113,819	0	-11,257	0	0	0	0.00	0.0754
00224	29,490	3.86	113,819	0	-86,098	0	0	0	0.00	0.0754
00225	148,136	5.55	821,492	919,458	3,752	0	0	0	2.50	0.0754
00226	172,331	4.76	820,910	919,458	-211,989	0	0	0	2.50	0.0754
00227	35,910	3.17	113,819	0	-52,080	0	0	0	0.00	0.0754
00228	15,554	7.32	113,819	0	-36,842	0	0	0	0.00	0.0754
00229	10,851	10.49	113,819	0	-40,333	0	0	0	0.00	0.0754
00230	17,588	6.65	116,909	0	20,598	0	0	0	0.00	0.0754
00231	30,265	4.02	121,787	0	53,118	0	0	0	0.00	0.0754
00232	160,875	1.03	165,604	0	345,229	0	0	0	2.50	0.0754
00233	139,468	5.94	828,605	919,458	49,590	0	0	0	2.50	0.0754
00234	23,738	4.87	115,532	0	11,415	0	0	0	0.00	0.0754
00235	9,894	11.76	116,371	0	17,011	0	0	0	0.00	0.0754
00670	21,895	5.20	113,819	0	-19,349	0	0	0	0.00	0.0754
00671	28,158	4.13	116,262	0	16,286	0	0	0	0.00	0.0754
00672	24,728	4.74	117,128	0	22,057	0	0	0	0.00	0.0754
00673	19,356	5.92	114,569	0	4,994	0	0	0	0.00	0.0754
00674	35,323	3.22	113,819	0	-1,490	0	0	0	0.00	0.0754
00675	30,379	3.75	113,819	0	-94	0	0	0	0.00	0.0754
00676	28,808	3.95	113,819	0	-22,843	0	0	0	0.00	0.0754
00959	24,974	4.56	113,819	0	-13,060	0	0	0	0.00	0.0754
00960	74,151	1.66	123,221	0	62,680	0	0	0	0.00	0.0754
00961	63,288	1.95	123,258	0	62,922	0	0	0	0.00	0.0754
00962	23,716	4.80	113,819	0	-5,505	0	0	0	0.00	0.0754
00963	52,417	2.18	114,434	0	4,098	0	0	0	0.00	0.0754
00964	62,985	1.93	121,262	0	49,614	0	0	0	0.00	0.0754
00965	34,083	3.42	116,472	0	17,682	0	0	0	0.00	0.0754
00966	48,894	2.33	113,819	0	-3,766	0	0	0	0.00	0.0754
00967	27,879	4.08	113,819	0	-8,895	0	0	0	0.00	0.0754

Pareti - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo stato limite ultimo										
Nodo	Ty	CS	Vcc	Vwd	N	Vwp	Vr1	Vfd	Ctgθ	AfTE
	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm/cm]
00968	63,646	1.79	113,819	0	-3,750	0	0	0	0.00	0.0754
01585	10,120	11.25	113,819	0	-25,913	0	0	0	0.00	0.0754
01589	9,165	12.67	116,095	0	15,172	0	0	0	0.00	0.0754
01590	123,309	1.21	149,352	0	236,887	0	0	0	2.50	0.0754
01592	118,220	6.94	820,910	919,458	-58,767	0	0	0	2.50	0.0754
Piano Terra			Parete1-3-5-7-9				Parete 5-7			
00223	10,238	11.30	115,655	0	12,240	0	0	0	0.00	0.0754
00224	32,346	3.70	119,654	0	38,896	0	0	0	0.00	0.0754
00225	148,539	5.59	829,958	919,458	58,305	0	0	0	2.50	0.0754
00250	140,352	5.87	824,183	919,458	21,094	0	0	0	2.50	0.0754
00251	20,393	5.58	113,819	0	-73,564	0	0	0	0.00	0.0754
00252	9,360	12.44	116,424	0	17,367	0	0	0	0.00	0.0754
00253	166,079	4.94	820,910	838,458	-254,318	0	0	0	2.50	0.0754
00254	34,586	3.29	113,819	0	-87,967	0	0	0	0.00	0.0754
00255	13,665	8.33	113,819	0	-72,857	0	0	0	0.00	0.0754
00256	8,730	13.04	113,819	0	-45,528	0	0	0	0.00	0.0754
00257	20,190	5.64	113,819	0	-1,924	0	0	0	0.00	0.0754
00258	31,152	3.81	118,821	0	33,346	0	0	0	0.00	0.0754
00259	164,641	5.30	873,196	919,458	336,952	0	0	0	2.50	0.0754
00663	26,338	4.32	113,819	0	-24,950	0	0	0	0.00	0.0754
00664	29,598	3.89	115,154	0	8,899	0	0	0	0.00	0.0754
00665	27,267	4.20	114,516	0	4,643	0	0	0	0.00	0.0754
00666	21,612	5.52	119,214	0	35,962	0	0	0	0.00	0.0754
00667	28,188	4.19	117,982	0	27,749	0	0	0	0.00	0.0754
00668	32,607	3.59	117,096	0	21,842	0	0	0	0.00	0.0754
00669	24,042	4.73	113,819	0	-35,843	0	0	0	0.00	0.0754
00989	17,183	6.62	113,819	0	-25,252	0	0	0	0.00	0.0754
00990	64,144	1.77	113,819	0	-4,520	0	0	0	0.00	0.0754
00991	68,153	1.83	124,974	0	74,361	0	0	0	0.00	0.0754
00992	29,083	3.91	113,819	0	-14,635	0	0	0	0.00	0.0754
00993	60,772	1.91	116,314	0	16,631	0	0	0	0.00	0.0754
00994	67,125	1.78	119,209	0	35,931	0	0	0	0.00	0.0754
00995	40,065	2.89	115,951	0	14,210	0	0	0	0.00	0.0754
00996	39,498	2.91	114,976	0	7,713	0	0	0	0.00	0.0754
00997	25,133	4.53	113,819	0	-30,190	0	0	0	0.00	0.0754
00998	60,302	1.90	114,400	0	3,871	0	0	0	0.00	0.0754
01584	8,531	13.72	117,083	0	21,760	0	0	0	0.00	0.0754
01585	5,231	22.01	115,111	0	8,609	0	0	0	0.00	0.0754
01591	115,947	7.08	820,910	918,445	-106,959	0	0	0	2.50	0.0754
01592	125,565	1.18	147,559	0	224,930	0	0	0	2.50	0.0754
Piano Terra			Parete1-3-5-7-9				Parete 7-9			
00192	136,229	6.03	820,902	919,464	-66,420	0	0	0	2.50	0.0754
00193	56,768	2.00	113,819	0	-103,878	0	0	0	0.00	0.0754
00194	27,896	4.08	113,819	0	-26,540	0	0	0	0.00	0.0754
00243	149,284	2.02	820,902	301,839	-445,341	0	0	0	2.50	0.0754
00244	43,129	2.64	113,819	0	-232,036	0	0	0	0.00	0.0754
00245	13,494	8.43	113,819	0	-210,442	0	0	0	0.00	0.0754
00246	6,374	17.86	113,819	0	-154,066	0	0	0	0.00	0.0754
00247	28,416	4.01	113,819	0	-2,876	0	0	0	0.00	0.0754
00248	29,228	3.89	113,819	0	-39,183	0	0	0	0.00	0.0754
00249	164,518	5.23	860,941	919,464	258,025	0	0	0	2.50	0.0754
00250	147,269	5.65	832,079	919,464	72,027	0	0	0	2.50	0.0754
00251	36,449	3.18	115,976	0	14,380	0	0	0	0.00	0.0754
00252	22,641	5.14	116,469	0	17,672	0	0	0	0.00	0.0754
00656	32,103	3.60	115,568	0	11,659	0	0	0	0.00	0.0754
00657	41,283	2.87	118,659	0	32,270	0	0	0	0.00	0.0754
00658	39,623	2.99	118,291	0	29,814	0	0	0	0.00	0.0754
00659	24,138	5.07	122,380	0	57,078	0	0	0	0.00	0.0754
00660	20,362	5.61	114,203	0	2,561	0	0	0	0.00	0.0754
00661	19,823	5.79	114,870	0	7,012	0	0	0	0.00	0.0754
00662	33,708	3.38	113,819	0	-18,487	0	0	0	0.00	0.0754
00979	48,059	2.37	113,819	0	-41,795	0	0	0	0.00	0.0754
00980	62,943	1.81	113,819	0	-91,320	0	0	0	0.00	0.0754
00981	71,720	1.70	121,604	0	51,902	0	0	0	0.00	0.0754
00982	38,456	2.98	114,548	0	4,859	0	0	0	0.00	0.0754
00983	76,232	1.54	117,088	0	21,797	0	0	0	0.00	0.0754
00984	77,873	1.48	115,371	0	10,346	0	0	0	0.00	0.0754
00985	52,540	2.21	115,930	0	14,075	0	0	0	0.00	0.0754
00986	32,429	3.54	114,720	0	6,012	0	0	0	0.00	0.0754
00987	23,702	4.80	113,819	0	-108,406	0	0	0	0.00	0.0754
00988	45,918	2.48	113,819	0	-6,724	0	0	0	0.00	0.0754
01583	21,971	5.18	113,819	0	-18,662	0	0	0	0.00	0.0754
01584	13,874	8.20	113,819	0	-8,452	0	0	0	0.00	0.0754
01591	128,065	1.08	137,876	0	160,383	0	0	0	2.50	0.0754
01593	111,044	1.02	113,819	0	-141,854	0	0	0	2.50	0.0754
Piano Terra			Parete2-4-6-8-10				Parete 2-4			
00169	135,981	6.15	836,780	919,351	101,343	0	0	0	2.50	0.0754

Pareti - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo stato limite ultimo										
Nodo	Ty	CS	Vcc	Vwd	N	Vwp	Vr1	Vfd	Ctgθ	AfTE
	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm ² /cm]
00170	62,336	1.97	122,819	0	59,908	0	0	0	0.00	0.0754
00171	28,802	3.98	114,701	0	5,787	0	0	0	0.00	0.0754
00373	147,003	5.59	821,054	919,351	-33,132	0	0	0	2.50	0.0754
00374	31,259	3.64	113,833	0	-58,392	0	0	0	0.00	0.0754
00375	23,802	4.78	113,833	0	-15,497	0	0	0	0.00	0.0754
00376	175,965	4.67	821,054	919,351	-190,330	0	0	0	2.50	0.0754
00377	37,686	3.02	113,833	0	-62,158	0	0	0	0.00	0.0754
00378	21,209	5.37	113,833	0	-122,790	0	0	0	0.00	0.0754
00379	17,661	6.45	113,833	0	-133,582	0	0	0	0.00	0.0754
00380	17,475	6.73	117,578	0	24,965	0	0	0	0.00	0.0754
00381	48,810	2.33	113,833	0	-275,843	0	0	0	0.00	0.0754
00382	143,265	1.21	172,990	0	394,382	0	0	0	0.00	0.0754
00684	34,258	3.46	118,376	0	30,285	0	0	0	0.00	0.0754
00685	21,400	5.57	119,202	0	35,797	0	0	0	0.00	0.0754
00686	19,088	6.37	121,612	0	51,863	0	0	0	0.00	0.0754
00687	22,124	5.25	116,208	0	15,833	0	0	0	0.00	0.0754
00688	41,993	2.76	115,952	0	14,126	0	0	0	0.00	0.0754
00689	38,792	2.98	115,593	0	11,737	0	0	0	0.00	0.0754
00690	38,047	2.99	113,833	0	-21,254	0	0	0	0.00	0.0754
01367	31,852	3.57	113,833	0	-25,169	0	0	0	0.00	0.0754
01368	75,968	1.53	115,956	0	14,152	0	0	0	0.00	0.0754
01369	59,706	2.22	132,371	0	123,588	0	0	0	0.00	0.0754
01370	51,858	2.31	120,001	0	41,124	0	0	0	0.00	0.0754
01371	50,138	2.27	113,833	0	-4,305	0	0	0	0.00	0.0754
01372	63,751	1.89	120,562	0	44,864	0	0	0	0.00	0.0754
01373	29,353	3.96	116,312	0	16,531	0	0	0	0.00	0.0754
01374	55,696	2.04	113,833	0	-7,302	0	0	0	0.00	0.0754
01375	34,337	3.32	113,833	0	-69,722	0	0	0	0.00	0.0754
01376	77,360	1.47	113,833	0	-29,391	0	0	0	0.00	0.0754
01582	13,333	8.54	113,833	0	-26,980	0	0	0	0.00	0.0754
01586	21,370	5.52	117,994	0	27,742	0	0	0	0.00	0.0754
01587	122,599	1.07	130,633	0	112,001	0	0	0	2.50	0.0754
01598	119,567	6.87	821,054	909,226	-43,510	0	0	0	2.50	0.0754
Piano Terra			Parete2-4-6-8-10				Parete 4-6			
00083	22,462	5.16	115,801	0	13,119	0	0	0	0.00	0.0754
00363	14,269	7.98	113,833	0	-4,157	0	0	0	0.00	0.0754
00364	30,419	3.74	113,833	0	-79,211	0	0	0	0.00	0.0754
00365	148,879	5.52	822,399	919,351	8,662	0	0	0	2.50	0.0754
00366	174,157	4.71	821,055	919,351	-221,087	0	0	0	2.50	0.0754
00367	36,435	3.12	113,833	0	-60,618	0	0	0	0.00	0.0754
00368	16,040	7.10	113,833	0	-44,822	0	0	0	0.00	0.0754
00369	11,026	10.32	113,833	0	-38,109	0	0	0	0.00	0.0754
00370	17,954	6.44	115,605	0	11,817	0	0	0	0.00	0.0754
00371	30,370	3.97	120,523	0	44,600	0	0	0	0.00	0.0754
00372	161,469	1.02	164,813	0	339,867	0	0	0	2.50	0.0754
00373	141,685	5.84	827,871	919,351	43,930	0	0	0	2.50	0.0754
00374	23,556	4.94	116,343	0	16,736	0	0	0	0.00	0.0754
00375	10,657	10.68	113,833	0	-13,102	0	0	0	0.00	0.0754
00723	21,221	5.36	113,833	0	-17,886	0	0	0	0.00	0.0754
00724	28,749	4.01	115,367	0	10,229	0	0	0	0.00	0.0754
00725	27,098	4.37	118,298	0	29,767	0	0	0	0.00	0.0754
00733	29,381	3.87	113,833	0	-23,750	0	0	0	0.00	0.0754
00734	30,671	3.74	114,738	0	6,036	0	0	0	0.00	0.0754
00735	37,880	3.03	114,904	0	7,143	0	0	0	0.00	0.0754
01357	25,933	4.39	113,833	0	-13,362	0	0	0	0.00	0.0754
01358	70,025	1.66	115,950	0	14,116	0	0	0	0.00	0.0754
01359	63,473	1.94	122,895	0	60,418	0	0	0	0.00	0.0754
01360	22,961	4.96	113,833	0	-4,248	0	0	0	0.00	0.0754
01361	53,682	2.15	115,608	0	11,834	0	0	0	0.00	0.0754
01362	63,952	1.88	120,294	0	43,076	0	0	0	0.00	0.0754
01363	35,334	3.25	114,983	0	7,671	0	0	0	0.00	0.0754
01364	50,923	2.24	114,167	0	2,225	0	0	0	0.00	0.0754
01365	28,804	3.95	113,833	0	-16,619	0	0	0	0.00	0.0754
01366	65,222	1.75	114,109	0	1,840	0	0	0	0.00	0.0754
01582	9,429	12.07	113,833	0	-31,973	0	0	0	0.00	0.0754
01596	10,633	10.71	113,833	0	-16,742	0	0	0	0.00	0.0754
01598	123,615	1.20	148,447	0	230,759	0	0	0	2.50	0.0754
01599	119,346	6.88	821,055	919,351	-67,390	0	0	0	2.50	0.0754
Piano Terra			Parete2-4-6-8-10				Parete 6-8			
00363	10,144	11.54	117,071	0	21,588	0	0	0	0.00	0.0754
00364	32,241	3.76	121,071	0	48,258	0	0	0	0.00	0.0754
00365	149,134	5.57	831,407	919,351	66,715	0	0	0	2.50	0.0754
00390	140,894	5.85	823,903	919,351	18,356	0	0	0	2.50	0.0754
00391	21,139	5.38	113,833	0	-69,620	0	0	0	0.00	0.0754
00392	9,502	12.31	116,928	0	20,635	0	0	0	0.00	0.0754
00393	166,381	4.93	821,055	828,226	-258,579	0	0	0	2.50	0.0754
00394	34,354	3.31	113,833	0	-92,496	0	0	0	0.00	0.0754

Pareti - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo stato limite ultimo										
Nodo	Ty	CS	Vcc	Vwd	N	Vwp	Vr1	Vfd	Ctgθ	AfTE
	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
00395	13,411	8.49	113,833	0	-76,619	0	0	0	0.00	0.0754
00396	8,516	13.37	113,833	0	-50,945	0	0	0	0.00	0.0754
00397	19,917	5.72	113,833	0	-6,966	0	0	0	0.00	0.0754
00398	31,199	3.79	118,164	0	28,875	0	0	0	0.00	0.0754
00399	164,743	5.30	872,802	919,351	333,482	0	0	0	2.50	0.0754
00726	25,523	4.46	113,833	0	-34,217	0	0	0	0.00	0.0754
00727	28,572	4.05	115,659	0	12,173	0	0	0	0.00	0.0754
00728	26,352	4.37	115,113	0	8,537	0	0	0	0.00	0.0754
00729	20,899	5.67	118,467	0	30,897	0	0	0	0.00	0.0754
00730	27,432	4.34	119,185	0	35,679	0	0	0	0.00	0.0754
00731	31,691	3.74	118,457	0	30,827	0	0	0	0.00	0.0754
00732	23,707	4.80	113,833	0	-36,154	0	0	0	0.00	0.0754
01387	16,960	6.71	113,833	0	-25,325	0	0	0	0.00	0.0754
01388	63,663	1.79	113,833	0	-9,008	0	0	0	0.00	0.0754
01389	67,692	1.85	125,144	0	75,406	0	0	0	0.00	0.0754
01390	28,364	4.01	113,833	0	-14,566	0	0	0	0.00	0.0754
01391	56,976	2.00	113,833	0	-19,175	0	0	0	0.00	0.0754
01392	66,652	1.78	118,607	0	31,828	0	0	0	0.00	0.0754
01393	39,243	2.97	116,536	0	18,019	0	0	0	0.00	0.0754
01394	38,482	2.97	114,141	0	2,058	0	0	0	0.00	0.0754
01395	24,651	4.62	113,833	0	-36,148	0	0	0	0.00	0.0754
01396	58,848	1.93	113,833	0	-641	0	0	0	0.00	0.0754
01595	9,155	12.81	117,264	0	22,876	0	0	0	0.00	0.0754
01596	5,035	23.18	116,714	0	19,211	0	0	0	0.00	0.0754
01599	126,726	1.16	147,170	0	222,250	0	0	0	2.50	0.0754
01600	115,917	7.08	821,055	912,264	-111,107	0	0	0	2.50	0.0754
Piano Terra		Parete2-4-6-8-10				Parete 8-10				
00172	28,687	3.97	113,833	0	-27,151	0	0	0	0.00	0.0754
00173	56,120	2.03	113,833	0	-103,493	0	0	0	0.00	0.0754
00174	136,204	6.03	821,054	919,351	-63,404	0	0	0	2.50	0.0754
00383	148,480	2.22	821,054	330,076	-445,728	0	0	0	2.50	0.0754
00384	43,029	2.65	113,833	0	-232,626	0	0	0	0.00	0.0754
00385	13,276	8.57	113,833	0	-211,235	0	0	0	0.00	0.0754
00386	6,167	18.46	113,833	0	-154,837	0	0	0	0.00	0.0754
00387	28,223	4.03	113,833	0	-51	0	0	0	0.00	0.0754
00388	29,141	3.91	113,833	0	-36,556	0	0	0	0.00	0.0754
00389	164,868	5.22	860,937	919,351	257,018	0	0	0	2.50	0.0754
00390	148,063	5.63	832,967	919,351	76,769	0	0	0	2.50	0.0754
00391	37,196	3.11	115,590	0	11,712	0	0	0	0.00	0.0754
00392	23,380	5.00	116,896	0	20,421	0	0	0	0.00	0.0754
00712	34,172	3.33	113,833	0	-17,781	0	0	0	0.00	0.0754
00713	19,333	5.94	114,788	0	6,369	0	0	0	0.00	0.0754
00714	19,291	5.92	114,150	0	2,112	0	0	0	0.00	0.0754
00715	23,643	5.18	122,369	0	56,908	0	0	0	0.00	0.0754
00716	39,174	3.02	118,478	0	30,971	0	0	0	0.00	0.0754
00717	40,489	2.94	119,073	0	34,934	0	0	0	0.00	0.0754
00718	31,117	3.66	113,833	0	-6,454	0	0	0	0.00	0.0754
01377	48,843	2.33	113,833	0	-41,547	0	0	0	0.00	0.0754
01378	62,854	1.81	113,833	0	-91,152	0	0	0	0.00	0.0754
01379	71,742	1.70	121,762	0	52,863	0	0	0	0.00	0.0754
01380	38,572	2.97	114,530	0	4,647	0	0	0	0.00	0.0754
01381	75,239	1.56	117,458	0	24,165	0	0	0	0.00	0.0754
01382	77,557	1.49	115,752	0	12,796	0	0	0	0.00	0.0754
01383	51,960	2.23	116,121	0	15,254	0	0	0	0.00	0.0754
01384	31,171	3.68	114,772	0	6,261	0	0	0	0.00	0.0754
01385	23,246	4.90	113,833	0	-108,969	0	0	0	0.00	0.0754
01386	44,956	2.53	113,833	0	-6,576	0	0	0	0.00	0.0754
01581	22,600	5.04	113,833	0	-17,847	0	0	0	0.00	0.0754
01594	109,743	1.04	113,833	0	-141,509	0	0	0	2.50	0.0754
01595	13,923	8.18	113,833	0	-8,943	0	0	0	0.00	0.0754
01600	128,146	1.07	137,639	0	158,708	0	0	0	2.50	0.0754
Piano Terra		PareteP2-P6				Parete P2-P6				
00001	9,827	11.77	115,634	0	12,006	0	0	0	0.00	0.0754
00006	9,226	12.34	113,833	0	-3,381	0	0	0	0.00	0.0754
00020	10,447	10.90	113,833	0	-7,688	0	0	0	0.00	0.0754
00021	9,068	12.55	113,833	0	-20,013	0	0	0	0.00	0.0754
00195	7,805	14.87	116,061	0	14,854	0	0	0	0.00	0.0754
00196	3,131	37.10	116,162	0	15,526	0	0	0	0.00	0.0754
00308	7,103	16.03	113,833	0	-7,287	0	0	0	0.00	0.0754
00309	3,899	29.20	113,833	0	-9,302	0	0	0	0.00	0.0754
00341	11,323	10.05	113,833	0	-15,864	0	0	0	0.00	0.0754
00342	2,054	55.88	114,768	0	6,236	0	0	0	0.00	0.0754
00343	1,569	73.71	115,646	0	12,086	0	0	0	0.00	0.0754
00344	1,049	NS	113,833	0	-29,556	0	0	0	0.00	0.0754
00345	779	NS	113,833	0	-29,670	0	0	0	0.00	0.0754
00346	1,110	NS	113,833	0	-20,658	0	0	0	0.00	0.0754
00347	865	NS	113,833	0	-35,390	0	0	0	0.00	0.0754

Pareti - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo stato limite ultimo										
Nodo	Ty	CS	Vcc	Vwd	N	Vwp	Vr1	Vfd	Ctgθ	AfTE
	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm/cm]
00348	839	NS	113,833	0	-20,610	0	0	0	0.00	0.0754
00349	485	NS	113,833	0	-20,411	0	0	0	0.00	0.0754
00350	803	NS	113,833	0	-21,103	0	0	0	0.00	0.0754
00351	883	NS	113,833	0	-19,772	0	0	0	0.00	0.0754
00352	487	NS	116,022	0	14,591	0	0	0	0.00	0.0754
00353	831	NS	113,833	0	-2,121	0	0	0	0.00	0.0754
00354	1,051	NS	113,833	0	-1,469	0	0	0	0.00	0.0754
00355	870	NS	114,044	0	1,404	0	0	0	0.00	0.0754
00356	860	NS	114,136	0	2,020	0	0	0	0.00	0.0754
00357	1,143	99.89	114,169	0	2,240	0	0	0	0.00	0.0754
00358	788	NS	116,143	0	15,401	0	0	0	0.00	0.0754
00359	1,074	NS	115,953	0	14,135	0	0	0	0.00	0.0754
00360	1,641	69.37	113,833	0	-28,132	0	0	0	0.00	0.0754
00361	2,119	53.72	113,833	0	-22,430	0	0	0	0.00	0.0754
00362	11,200	10.16	113,833	0	-23,566	0	0	0	0.00	0.0754
00772	11,107	10.43	115,809	0	13,174	0	0	0	0.00	0.0754
00773	9,340	12.40	115,776	0	12,953	0	0	0	0.00	0.0754
00774	7,434	15.58	115,823	0	13,266	0	0	0	0.00	0.0754
00775	7,014	16.52	115,850	0	13,447	0	0	0	0.00	0.0754
00776	6,377	18.16	115,799	0	13,107	0	0	0	0.00	0.0754
00777	5,478	20.92	114,597	0	5,095	0	0	0	0.00	0.0754
00778	5,637	20.33	114,576	0	4,954	0	0	0	0.00	0.0754
00779	3,433	33.72	115,772	0	12,930	0	0	0	0.00	0.0754
00780	5,089	22.43	114,123	0	1,934	0	0	0	0.00	0.0754
00781	4,745	24.05	114,128	0	1,965	0	0	0	0.00	0.0754
00782	4,216	27.05	114,044	0	1,407	0	0	0	0.00	0.0754
00783	4,165	27.33	113,833	0	-9,840	0	0	0	0.00	0.0754
00784	4,625	24.61	113,833	0	-8,931	0	0	0	0.00	0.0754
00785	4,948	23.01	113,833	0	-9,730	0	0	0	0.00	0.0754
00786	5,402	21.07	113,833	0	-10,164	0	0	0	0.00	0.0754
00787	5,467	20.82	113,833	0	-8,727	0	0	0	0.00	0.0754
00788	5,305	21.46	113,833	0	-9,213	0	0	0	0.00	0.0754
00789	6,310	18.04	113,833	0	-14,320	0	0	0	0.00	0.0754
00790	6,891	16.52	113,833	0	-11,560	0	0	0	0.00	0.0754
00791	7,269	15.66	113,833	0	-12,014	0	0	0	0.00	0.0754
00792	9,212	12.36	113,833	0	-7,469	0	0	0	0.00	0.0754
00793	10,979	10.37	113,833	0	-6,250	0	0	0	0.00	0.0754
01330	8,662	13.14	113,833	0	-5,934	0	0	0	0.00	0.0754
01331	7,554	15.08	113,918	0	570	0	0	0	0.00	0.0754
01332	7,556	15.07	113,833	0	-16,293	0	0	0	0.00	0.0754
01333	8,936	12.96	115,783	0	13,002	0	0	0	0.00	0.0754
01334	7,518	15.40	115,764	0	12,872	0	0	0	0.00	0.0754
01335	6,478	17.57	113,833	0	-15,370	0	0	0	0.00	0.0754
01336	4,382	26.38	115,606	0	11,821	0	0	0	0.00	0.0754
01337	4,934	23.47	115,814	0	13,209	0	0	0	0.00	0.0754
01338	2,341	49.49	115,847	0	13,425	0	0	0	0.00	0.0754
01339	3,223	35.97	115,926	0	13,956	0	0	0	0.00	0.0754
01340	3,464	33.02	114,395	0	3,744	0	0	0	0.00	0.0754
01341	1,585	72.03	114,172	0	2,262	0	0	0	0.00	0.0754
01342	3,070	37.15	114,038	0	1,368	0	0	0	0.00	0.0754
01343	3,587	31.77	113,969	0	905	0	0	0	0.00	0.0754
01344	1,778	64.02	113,833	0	-1,023	0	0	0	0.00	0.0754
01345	2,283	49.86	113,833	0	-660	0	0	0	0.00	0.0754
01346	3,485	32.66	113,833	0	-11,776	0	0	0	0.00	0.0754
01347	1,744	65.27	113,833	0	-17,472	0	0	0	0.00	0.0754
01348	2,969	38.34	113,833	0	-14,885	0	0	0	0.00	0.0754
01349	4,022	28.30	113,833	0	-11,861	0	0	0	0.00	0.0754
01350	1,982	57.43	113,833	0	-17,936	0	0	0	0.00	0.0754
01351	3,198	35.60	113,833	0	-23,521	0	0	0	0.00	0.0754
01352	4,831	23.56	113,833	0	-16,522	0	0	0	0.00	0.0754
01353	2,299	49.51	113,833	0	-25,145	0	0	0	0.00	0.0754
01354	4,220	26.97	113,833	0	-17,315	0	0	0	0.00	0.0754
01355	7,763	14.66	113,833	0	-9,376	0	0	0	0.00	0.0754
01356	5,798	19.83	114,997	0	7,761	0	0	0	0.00	0.0754
Piano Terra			Parete P3-P4			Parete P3-P4				
00004	1,634	NS	180,698	0	-1,909	0	0	0	0.00	0.0754
00005	2,429	74.39	180,698	0	-1,100	0	0	0	0.00	0.0754
00028	1,765	NS	180,698	0	-1,471	0	0	0	0.00	0.0754
00029	1,078	NS	180,739	0	272	0	0	0	0.00	0.0754
00206	1,122	NS	180,874	0	1,171	0	0	0	0.00	0.0754
00207	2,006	90.08	180,698	0	-1,550	0	0	0	0.00	0.0754
00208	1,399	NS	180,765	0	445	0	0	0	0.00	0.0754
00209	1,312	NS	181,229	0	3,538	0	0	0	0.00	0.0754
00210	1,575	NS	180,698	0	-5,869	0	0	0	0.00	0.0754
00211	1,598	NS	181,475	0	5,174	0	0	0	0.00	0.0754
00212	2,093	86.65	181,356	0	4,382	0	0	0	0.00	0.0754
00213	2,398	75.35	180,698	0	-1,030	0	0	0	0.00	0.0754

Pareti - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo stato limite ultimo										
Nodo	Ty	CS	Vcc	Vwd	N	Vwp	Vr1	Vfd	Ctgθ	AfTE
	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm/cm]
00214	1,776	NS	180,738	0	264	0	0	0	0.00	0.0754
00215	2,408	75.10	180,830	0	880	0	0	0	0.00	0.0754
00216	2,101	86.01	180,698	0	-4,443	0	0	0	0.00	0.0754
00217	1,595	NS	180,698	0	-5,829	0	0	0	0.00	0.0754
00218	1,686	NS	181,321	0	4,152	0	0	0	0.00	0.0754
00219	1,213	NS	180,698	0	-5,407	0	0	0	0.00	0.0754
00220	1,228	NS	180,698	0	-2,008	0	0	0	0.00	0.0754
00221	1,305	NS	180,698	0	-61	0	0	0	0.00	0.0754
00222	1,796	NS	181,012	0	2,090	0	0	0	0.00	0.0754
00801	2,085	86.67	180,698	0	-200	0	0	0	0.00	0.0754
00802	4,301	42.01	180,698	0	-2,783	0	0	0	0.00	0.0754
00803	5,727	31.55	180,698	0	-669	0	0	0	0.00	0.0754
00804	8,243	21.92	180,698	0	-995	0	0	0	0.00	0.0754
00805	9,174	19.70	180,698	0	-1,167	0	0	0	0.00	0.0754
00806	8,572	21.09	180,819	0	801	0	0	0	0.00	0.0754
00807	8,877	20.38	180,942	0	1,625	0	0	0	0.00	0.0754
00808	8,535	21.20	180,922	0	1,492	0	0	0	0.00	0.0754
00809	9,094	19.92	181,115	0	2,774	0	0	0	0.00	0.0754
00810	8,113	22.31	181,039	0	2,271	0	0	0	0.00	0.0754
00811	5,532	32.71	180,942	0	1,621	0	0	0	0.00	0.0754
00812	4,167	43.44	181,029	0	2,203	0	0	0	0.00	0.0754
00813	2,177	83.04	180,779	0	539	0	0	0	0.00	0.0754
00941	492	NS	180,698	0	-409	0	0	0	0.00	0.0754
00942	296	NS	180,698	0	-1,784	0	0	0	0.00	0.0754
00943	306	NS	180,698	0	-2,257	0	0	0	0.00	0.0754
00944	1,283	NS	180,905	0	1,376	0	0	0	0.00	0.0754
00945	1,386	NS	180,957	0	1,727	0	0	0	0.00	0.0754
00946	417	NS	180,698	0	-3,459	0	0	0	0.00	0.0754
00947	2,652	68.14	180,698	0	-2,084	0	0	0	0.00	0.0754
00948	6,136	29.45	180,698	0	-1,594	0	0	0	0.00	0.0754
00949	3,280	55.09	180,698	0	-3,435	0	0	0	0.00	0.0754
00950	5,108	35.38	180,698	0	-869	0	0	0	0.00	0.0754
00951	6,972	25.94	180,864	0	1,106	0	0	0	0.00	0.0754
00952	3,697	48.89	180,756	0	383	0	0	0	0.00	0.0754
00953	5,075	35.66	180,969	0	1,802	0	0	0	0.00	0.0754
00954	6,062	29.86	181,032	0	2,226	0	0	0	0.00	0.0754
00955	2,772	65.37	181,203	0	3,363	0	0	0	0.00	0.0754
00956	2,674	67.71	181,066	0	2,453	0	0	0	0.00	0.0754
00957	755	NS	180,698	0	-24	0	0	0	0.00	0.0754
00958	576	NS	180,868	0	1,132	0	0	0	0.00	0.0754
Piano Fondo Vasca			Parete P1-P2				Parete P1-P2			
00001	13,828	8.43	116,537	0	18,025	0	0	0	0.00	0.0754
00002	14,072	8.12	114,211	0	2,520	0	0	0	0.00	0.0754
00024	13,477	8.45	113,833	0	-4,768	0	0	0	0.00	0.0754
00027	13,499	8.60	116,036	0	14,685	0	0	0	0.00	0.0754
00268	16,138	7.10	114,596	0	5,087	0	0	0	0.00	0.0754
00269	18,200	6.33	115,246	0	9,422	0	0	0	0.00	0.0754
00270	18,450	6.30	116,265	0	16,214	0	0	0	0.00	0.0754
00271	18,774	6.19	116,128	0	15,303	0	0	0	0.00	0.0754
00272	23,688	4.93	116,799	0	19,777	0	0	0	0.00	0.0754
00273	20,369	5.74	116,984	0	21,005	0	0	0	0.00	0.0754
00274	20,143	5.72	115,121	0	8,588	0	0	0	0.00	0.0754
00275	21,400	5.32	113,833	0	-1,235	0	0	0	0.00	0.0754
00292	22,741	5.05	114,729	0	5,975	0	0	0	0.00	0.0754
00293	20,146	5.77	116,197	0	15,759	0	0	0	0.00	0.0754
00294	20,127	5.83	117,314	0	23,210	0	0	0	0.00	0.0754
00295	21,225	5.56	117,946	0	27,418	0	0	0	0.00	0.0754
00296	20,345	5.78	117,552	0	24,793	0	0	0	0.00	0.0754
00297	17,850	6.58	117,419	0	23,908	0	0	0	0.00	0.0754
00298	19,027	6.16	117,112	0	21,863	0	0	0	0.00	0.0754
00299	14,893	7.84	116,816	0	19,889	0	0	0	0.00	0.0754
00743	15,417	7.41	114,297	0	3,094	0	0	0	0.00	0.0754
00744	15,754	7.27	114,591	0	5,054	0	0	0	0.00	0.0754
00745	16,344	7.07	115,604	0	11,806	0	0	0	0.00	0.0754
00746	15,502	7.45	115,476	0	10,956	0	0	0	0.00	0.0754
00747	16,338	7.10	116,015	0	14,550	0	0	0	0.00	0.0754
00748	15,784	7.38	116,465	0	17,546	0	0	0	0.00	0.0754
00749	15,371	7.58	116,570	0	18,244	0	0	0	0.00	0.0754
00836	10,782	10.56	113,833	0	-972	0	0	0	0.00	0.0754
00837	16,585	6.97	115,590	0	11,714	0	0	0	0.00	0.0754
00838	17,588	6.57	115,519	0	11,238	0	0	0	0.00	0.0754
00839	19,523	5.88	114,797	0	6,426	0	0	0	0.00	0.0754
00840	17,609	6.50	114,408	0	3,835	0	0	0	0.00	0.0754
00841	16,607	6.85	113,833	0	-901	0	0	0	0.00	0.0754
00842	10,698	10.78	115,374	0	10,272	0	0	0	0.00	0.0754
01140	19,836	5.80	115,114	0	8,542	0	0	0	0.00	0.0754
01141	15,819	7.36	116,486	0	17,686	0	0	0	0.00	0.0754

Pareti - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo stato limite ultimo										
Nodo	Ty	CS	Vcc	Vwd	N	Vwp	Vr1	Vfd	Ctgθ	AfTE
	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm ² /cm]
01142	16,119	7.10	114,478	0	4,303	0	0	0	0.00	0.0754
01143	19,523	5.85	114,228	0	2,635	0	0	0	0.00	0.0754
01144	21,047	5.44	114,579	0	4,974	0	0	0	0.00	0.0754
01145	23,931	4.85	115,969	0	14,238	0	0	0	0.00	0.0754
01146	25,566	4.57	116,849	0	20,110	0	0	0	0.00	0.0754
01147	25,185	4.63	116,574	0	18,273	0	0	0	0.00	0.0754
01148	22,893	5.05	115,706	0	12,484	0	0	0	0.00	0.0754
01149	18,351	6.25	114,699	0	5,775	0	0	0	0.00	0.0754
01150	30,654	3.76	115,384	0	10,342	0	0	0	0.00	0.0754
01151	26,883	4.33	116,443	0	17,399	0	0	0	0.00	0.0754
01152	25,114	4.64	116,562	0	18,191	0	0	0	0.00	0.0754
01153	23,814	4.88	116,324	0	16,606	0	0	0	0.00	0.0754
01154	20,403	5.67	115,646	0	12,087	0	0	0	0.00	0.0754
01155	28,095	4.09	114,773	0	6,268	0	0	0	0.00	0.0754
01156	27,665	4.18	115,585	0	11,679	0	0	0	0.00	0.0754
01157	25,691	4.53	116,409	0	17,175	0	0	0	0.00	0.0754
01158	23,435	4.98	116,642	0	18,725	0	0	0	0.00	0.0754
01159	20,542	5.66	116,307	0	16,497	0	0	0	0.00	0.0754
01160	17,548	6.60	115,751	0	12,789	0	0	0	0.00	0.0754
01161	30,717	3.74	114,987	0	7,697	0	0	0	0.00	0.0754
01162	26,766	4.34	116,093	0	15,068	0	0	0	0.00	0.0754
01163	25,152	4.65	116,983	0	20,999	0	0	0	0.00	0.0754
01164	23,765	4.92	117,019	0	21,240	0	0	0	0.00	0.0754
01165	20,329	5.73	116,464	0	17,539	0	0	0	0.00	0.0754
01166	20,951	5.50	115,159	0	8,838	0	0	0	0.00	0.0754
01167	22,627	5.11	115,660	0	12,181	0	0	0	0.00	0.0754
01168	24,909	4.70	117,110	0	21,846	0	0	0	0.00	0.0754
01169	26,149	4.48	117,226	0	22,619	0	0	0	0.00	0.0754
01170	23,252	5.03	116,871	0	20,257	0	0	0	0.00	0.0754
01171	18,304	6.36	116,500	0	17,780	0	0	0	0.00	0.0754
Piano Fondo Vasca			PareteP5-P6			Parete P5-P6				
00003	14,889	7.67	114,152	0	2,130	0	0	0	0.00	0.0754
00006	12,729	9.17	116,723	0	19,268	0	0	0	0.00	0.0754
00025	13,864	8.21	113,833	0	-2,799	0	0	0	0.00	0.0754
00026	15,054	7.67	115,534	0	11,343	0	0	0	0.00	0.0754
00260	24,401	4.70	114,570	0	4,913	0	0	0	0.00	0.0754
00261	21,916	5.27	115,449	0	10,775	0	0	0	0.00	0.0754
00262	21,636	5.40	116,789	0	19,708	0	0	0	0.00	0.0754
00263	25,675	4.57	117,282	0	22,993	0	0	0	0.00	0.0754
00264	21,844	5.35	116,828	0	19,964	0	0	0	0.00	0.0754
00265	19,394	5.99	116,203	0	15,802	0	0	0	0.00	0.0754
00266	19,034	6.07	115,540	0	11,379	0	0	0	0.00	0.0754
00267	16,965	6.78	114,993	0	7,737	0	0	0	0.00	0.0754
00300	18,734	6.15	115,178	0	8,969	0	0	0	0.00	0.0754
00301	21,914	5.31	116,406	0	17,151	0	0	0	0.00	0.0754
00302	21,576	5.45	117,492	0	24,394	0	0	0	0.00	0.0754
00303	22,495	5.23	117,716	0	25,889	0	0	0	0.00	0.0754
00304	21,536	5.46	117,616	0	25,223	0	0	0	0.00	0.0754
00305	19,546	6.02	117,738	0	26,037	0	0	0	0.00	0.0754
00306	17,840	6.55	116,798	0	19,766	0	0	0	0.00	0.0754
00307	16,327	7.14	116,514	0	17,871	0	0	0	0.00	0.0754
00794	16,089	7.25	116,663	0	18,867	0	0	0	0.00	0.0754
00795	16,731	6.97	116,551	0	18,121	0	0	0	0.00	0.0754
00796	17,429	6.66	116,035	0	14,678	0	0	0	0.00	0.0754
00797	16,588	6.96	115,484	0	11,006	0	0	0	0.00	0.0754
00798	17,402	6.64	115,535	0	11,347	0	0	0	0.00	0.0754
00799	16,718	6.85	114,537	0	4,697	0	0	0	0.00	0.0754
00800	16,344	7.02	114,704	0	5,807	0	0	0	0.00	0.0754
00865	13,957	8.16	113,924	0	608	0	0	0	0.00	0.0754
00866	16,339	7.09	115,866	0	13,553	0	0	0	0.00	0.0754
00867	17,009	6.79	115,488	0	11,032	0	0	0	0.00	0.0754
00868	10,607	10.81	114,621	0	5,253	0	0	0	0.00	0.0754
00869	17,023	6.70	114,127	0	1,960	0	0	0	0.00	0.0754
00870	16,344	6.96	113,833	0	-978	0	0	0	0.00	0.0754
00871	14,111	8.18	115,439	0	10,704	0	0	0	0.00	0.0754
01298	22,830	5.05	115,392	0	10,395	0	0	0	0.00	0.0754
01299	16,721	6.97	116,589	0	18,373	0	0	0	0.00	0.0754
01300	17,014	6.74	114,724	0	5,941	0	0	0	0.00	0.0754
01301	22,555	5.08	114,475	0	4,282	0	0	0	0.00	0.0754
01302	24,647	4.66	114,774	0	6,272	0	0	0	0.00	0.0754
01303	25,525	4.54	115,787	0	13,027	0	0	0	0.00	0.0754
01304	27,767	4.21	116,987	0	21,030	0	0	0	0.00	0.0754
01305	26,874	4.34	116,690	0	19,047	0	0	0	0.00	0.0754
01306	24,093	4.82	116,218	0	15,901	0	0	0	0.00	0.0754
01307	19,383	5.94	115,039	0	8,041	0	0	0	0.00	0.0754
01308	29,953	3.86	115,751	0	12,784	0	0	0	0.00	0.0754
01309	27,117	4.30	116,660	0	18,849	0	0	0	0.00	0.0754

Pareti - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo stato limite ultimo										
Nodo	Ty	CS	Vcc	Vwd	N	Vwp	Vr1	Vfd	Ctgθ	AfTE
	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm/cm]
01310	27,150	4.30	116,749	0	19,441	0	0	0	0.00	0.0754
01311	25,420	4.58	116,317	0	16,560	0	0	0	0.00	0.0754
01312	21,668	5.34	115,636	0	12,020	0	0	0	0.00	0.0754
01313	27,059	4.26	115,241	0	9,387	0	0	0	0.00	0.0754
01314	28,318	4.09	115,882	0	13,662	0	0	0	0.00	0.0754
01315	27,067	4.31	116,606	0	18,488	0	0	0	0.00	0.0754
01316	24,966	4.67	116,569	0	18,243	0	0	0	0.00	0.0754
01317	21,931	5.30	116,162	0	15,526	0	0	0	0.00	0.0754
01318	18,765	6.16	115,665	0	12,215	0	0	0	0.00	0.0754
01319	29,960	3.84	115,140	0	8,711	0	0	0	0.00	0.0754
01320	27,041	4.30	116,326	0	16,623	0	0	0	0.00	0.0754
01321	27,090	4.33	117,301	0	23,122	0	0	0	0.00	0.0754
01322	25,380	4.61	117,125	0	21,946	0	0	0	0.00	0.0754
01323	21,660	5.38	116,510	0	17,845	0	0	0	0.00	0.0754
01324	24,636	4.69	115,503	0	11,133	0	0	0	0.00	0.0754
01325	25,549	4.55	116,341	0	16,723	0	0	0	0.00	0.0754
01326	27,126	4.33	117,525	0	24,612	0	0	0	0.00	0.0754
01327	27,771	4.23	117,575	0	24,948	0	0	0	0.00	0.0754
01328	23,735	4.94	117,183	0	22,337	0	0	0	0.00	0.0754
01329	20,402	5.71	116,587	0	18,360	0	0	0	0.00	0.0754
Piano Fondo Vasca			Parete P1-P5			Parete P1-P5				
00002	10,794	10.76	116,134	0	15,341	0	0	0	0.00	0.0754
00003	10,444	10.90	113,833	0	-5,798	0	0	0	0.00	0.0754
00024	16,171	7.04	113,833	0	-733	0	0	0	0.00	0.0754
00025	15,794	7.21	113,833	0	-2,473	0	0	0	0.00	0.0754
00260	29,261	3.94	115,292	0	9,726	0	0	0	0.00	0.0754
00261	26,595	4.39	116,726	0	19,288	0	0	0	0.00	0.0754
00262	25,659	4.56	117,012	0	21,192	0	0	0	0.00	0.0754
00263	22,883	5.09	116,399	0	17,107	0	0	0	0.00	0.0754
00264	21,515	5.40	116,244	0	16,077	0	0	0	0.00	0.0754
00265	18,698	6.17	115,315	0	9,880	0	0	0	0.00	0.0754
00266	15,873	7.18	113,954	0	809	0	0	0	0.00	0.0754
00267	12,828	8.87	113,833	0	-2,026	0	0	0	0.00	0.0754
00268	13,014	8.88	115,597	0	11,760	0	0	0	0.00	0.0754
00269	16,161	7.18	116,035	0	14,680	0	0	0	0.00	0.0754
00270	18,741	6.25	117,129	0	21,972	0	0	0	0.00	0.0754
00271	22,046	5.31	117,045	0	21,414	0	0	0	0.00	0.0754
00272	23,600	4.98	117,524	0	24,610	0	0	0	0.00	0.0754
00273	26,151	4.49	117,520	0	24,579	0	0	0	0.00	0.0754
00274	27,730	4.21	116,867	0	20,225	0	0	0	0.00	0.0754
00275	31,375	3.68	115,458	0	10,836	0	0	0	0.00	0.0754
00750	13,094	8.86	115,949	0	14,110	0	0	0	0.00	0.0754
00751	11,225	10.35	116,159	0	15,509	0	0	0	0.00	0.0754
00752	10,234	11.35	116,200	0	15,784	0	0	0	0.00	0.0754
00753	9,041	12.86	116,230	0	15,981	0	0	0	0.00	0.0754
00754	7,823	14.88	116,372	0	16,928	0	0	0	0.00	0.0754
00755	6,289	18.48	116,220	0	15,916	0	0	0	0.00	0.0754
00756	7,106	16.16	114,801	0	6,452	0	0	0	0.00	0.0754
00757	6,804	16.87	114,811	0	6,524	0	0	0	0.00	0.0754
00758	6,556	17.45	114,420	0	3,918	0	0	0	0.00	0.0754
00759	5,991	19.09	114,366	0	3,553	0	0	0	0.00	0.0754
00760	5,302	21.57	114,367	0	3,564	0	0	0	0.00	0.0754
00761	5,238	21.73	113,833	0	-8,798	0	0	0	0.00	0.0754
00762	5,865	19.41	113,833	0	-9,482	0	0	0	0.00	0.0754
00763	6,399	17.79	113,833	0	-8,731	0	0	0	0.00	0.0754
00764	6,625	17.18	113,833	0	-9,085	0	0	0	0.00	0.0754
00765	6,907	16.48	113,833	0	-9,411	0	0	0	0.00	0.0754
00766	7,016	16.22	113,833	0	-8,279	0	0	0	0.00	0.0754
00767	7,761	14.67	113,833	0	-13,922	0	0	0	0.00	0.0754
00768	8,902	12.79	113,833	0	-13,492	0	0	0	0.00	0.0754
00769	10,040	11.34	113,833	0	-11,049	0	0	0	0.00	0.0754
00770	11,088	10.27	113,833	0	-7,375	0	0	0	0.00	0.0754
00771	12,879	8.84	113,833	0	-5,477	0	0	0	0.00	0.0754
00814	23,083	4.99	115,194	0	9,073	0	0	0	0.00	0.0754
00815	21,691	5.34	115,858	0	13,502	0	0	0	0.00	0.0754
00816	15,855	7.34	116,317	0	16,564	0	0	0	0.00	0.0754
00817	15,940	7.26	115,754	0	12,805	0	0	0	0.00	0.0754
00818	10,891	10.67	116,205	0	15,816	0	0	0	0.00	0.0754
00819	10,880	10.70	116,461	0	17,521	0	0	0	0.00	0.0754
00820	13,771	8.41	115,869	0	13,572	0	0	0	0.00	0.0754
00821	9,280	12.52	116,223	0	15,935	0	0	0	0.00	0.0754
00822	7,232	15.98	115,584	0	11,672	0	0	0	0.00	0.0754
00823	11,052	10.46	115,611	0	11,852	0	0	0	0.00	0.0754
00824	5,734	20.12	115,366	0	10,223	0	0	0	0.00	0.0754
00825	6,864	16.76	115,034	0	8,005	0	0	0	0.00	0.0754
00826	8,211	14.10	115,804	0	13,140	0	0	0	0.00	0.0754
00827	10,519	10.94	115,082	0	8,328	0	0	0	0.00	0.0754

Pareti - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo stato limite ultimo										
Nodo	Ty	CS	Vcc	Vwd	N	Vwp	Vr1	Vfd	Ctgθ	AfTE
	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm/cm]
00828	9,474	12.12	114,786	0	6,354	0	0	0	0.00	0.0754
00829	10,698	10.76	115,059	0	8,173	0	0	0	0.00	0.0754
00830	14,553	7.92	115,238	0	9,369	0	0	0	0.00	0.0754
00831	12,098	9.46	114,461	0	4,187	0	0	0	0.00	0.0754
00832	16,256	7.06	114,767	0	6,226	0	0	0	0.00	0.0754
00833	18,133	6.32	114,582	0	4,998	0	0	0	0.00	0.0754
00834	18,862	6.05	114,171	0	2,256	0	0	0	0.00	0.0754
00835	22,994	4.96	114,132	0	1,998	0	0	0	0.00	0.0754
00999	28,741	3.99	114,758	0	6,166	0	0	0	0.00	0.0754
01000	12,642	9.00	113,833	0	-4,401	0	0	0	0.00	0.0754
01001	12,842	9.03	115,912	0	13,859	0	0	0	0.00	0.0754
01002	29,819	3.87	115,315	0	9,881	0	0	0	0.00	0.0754
01003	36,389	3.17	115,294	0	9,741	0	0	0	0.00	0.0754
01004	33,548	3.47	116,466	0	17,554	0	0	0	0.00	0.0754
01005	27,529	4.26	117,252	0	22,793	0	0	0	0.00	0.0754
01006	21,914	5.34	117,066	0	21,556	0	0	0	0.00	0.0754
01007	17,294	6.74	116,548	0	18,103	0	0	0	0.00	0.0754
01008	15,307	7.57	115,907	0	13,826	0	0	0	0.00	0.0754
01009	31,660	3.64	115,382	0	10,331	0	0	0	0.00	0.0754
01010	26,868	4.33	116,442	0	17,397	0	0	0	0.00	0.0754
01011	22,007	5.31	116,777	0	19,628	0	0	0	0.00	0.0754
01012	17,251	6.76	116,639	0	18,705	0	0	0	0.00	0.0754
01013	13,446	8.65	116,285	0	16,351	0	0	0	0.00	0.0754
01014	24,178	4.78	115,569	0	11,572	0	0	0	0.00	0.0754
01015	22,942	5.04	115,675	0	12,282	0	0	0	0.00	0.0754
01016	20,028	5.80	116,205	0	15,813	0	0	0	0.00	0.0754
01017	16,788	6.93	116,391	0	17,055	0	0	0	0.00	0.0754
01018	13,291	8.75	116,348	0	16,765	0	0	0	0.00	0.0754
01019	10,302	11.28	116,239	0	16,042	0	0	0	0.00	0.0754
01020	15,069	7.64	115,104	0	8,477	0	0	0	0.00	0.0754
01021	14,139	8.18	115,645	0	12,082	0	0	0	0.00	0.0754
01022	13,378	8.67	115,962	0	14,196	0	0	0	0.00	0.0754
01023	11,861	9.79	116,124	0	15,275	0	0	0	0.00	0.0754
01024	9,318	12.47	116,168	0	15,565	0	0	0	0.00	0.0754
01025	19,965	5.79	115,539	0	11,373	0	0	0	0.00	0.0754
01026	17,928	6.43	115,212	0	9,196	0	0	0	0.00	0.0754
01027	16,244	7.10	115,285	0	9,681	0	0	0	0.00	0.0754
01028	13,902	8.29	115,264	0	9,539	0	0	0	0.00	0.0754
01029	11,088	10.38	115,110	0	8,518	0	0	0	0.00	0.0754
01030	8,557	13.43	114,891	0	7,053	0	0	0	0.00	0.0754
01031	15,875	7.25	115,163	0	8,870	0	0	0	0.00	0.0754
01032	14,842	7.75	115,084	0	8,343	0	0	0	0.00	0.0754
01033	13,356	8.61	115,039	0	8,042	0	0	0	0.00	0.0754
01034	11,300	10.17	114,936	0	7,352	0	0	0	0.00	0.0754
01035	8,923	12.86	114,721	0	5,919	0	0	0	0.00	0.0754
01036	15,793	7.30	115,362	0	10,194	0	0	0	0.00	0.0754
01037	12,920	8.90	115,032	0	7,994	0	0	0	0.00	0.0754
01038	11,895	9.66	114,942	0	7,394	0	0	0	0.00	0.0754
01039	10,550	10.88	114,825	0	6,614	0	0	0	0.00	0.0754
01040	8,784	13.05	114,657	0	5,494	0	0	0	0.00	0.0754
01041	7,082	16.16	114,476	0	4,287	0	0	0	0.00	0.0754
01042	11,093	10.37	115,009	0	7,843	0	0	0	0.00	0.0754
01043	9,765	11.77	114,957	0	7,495	0	0	0	0.00	0.0754
01044	9,043	12.70	114,841	0	6,722	0	0	0	0.00	0.0754
01045	7,878	14.48	114,047	0	1,427	0	0	0	0.00	0.0754
01046	6,511	17.58	114,461	0	4,186	0	0	0	0.00	0.0754
01047	11,576	9.95	115,207	0	9,159	0	0	0	0.00	0.0754
01048	12,492	9.20	114,899	0	7,111	0	0	0	0.00	0.0754
01049	11,750	9.75	114,508	0	4,503	0	0	0	0.00	0.0754
01050	10,392	10.97	114,044	0	1,408	0	0	0	0.00	0.0754
01051	8,637	13.18	113,833	0	-2,440	0	0	0	0.00	0.0754
01052	6,943	16.40	113,833	0	-6,767	0	0	0	0.00	0.0754
01053	18,049	6.39	115,320	0	9,912	0	0	0	0.00	0.0754
01054	14,896	7.71	114,800	0	6,451	0	0	0	0.00	0.0754
01055	13,252	8.63	114,324	0	3,272	0	0	0	0.00	0.0754
01056	11,140	10.22	113,833	0	-298	0	0	0	0.00	0.0754
01057	8,744	13.02	113,833	0	-5,014	0	0	0	0.00	0.0754
01058	15,285	7.52	115,013	0	7,871	0	0	0	0.00	0.0754
01059	17,850	6.44	115,036	0	8,020	0	0	0	0.00	0.0754
01060	16,298	7.03	114,655	0	5,484	0	0	0	0.00	0.0754
01061	13,772	8.29	114,170	0	2,251	0	0	0	0.00	0.0754
01062	10,889	10.45	113,833	0	-1,870	0	0	0	0.00	0.0754
01063	8,349	13.63	113,833	0	-6,547	0	0	0	0.00	0.0754
01064	23,273	4.96	115,425	0	10,614	0	0	0	0.00	0.0754
01065	19,373	5.94	115,023	0	7,932	0	0	0	0.00	0.0754
01066	16,505	6.94	114,616	0	5,221	0	0	0	0.00	0.0754
01067	13,114	8.70	114,058	0	1,500	0	0	0	0.00	0.0754

Pareti - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo stato limite ultimo										
Nodo	Ty	CS	Vcc	Vwd	N	Vwp	Vr1	Vfd	Ctgθ	AfTE
	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm/cm]
01068	9,750	11.68	113,833	0	-9,443	0	0	0	0.00	0.0754
01069	22,537	5.10	114,983	0	7,668	0	0	0	0.00	0.0754
01070	22,630	5.10	115,369	0	10,243	0	0	0	0.00	0.0754
01071	20,058	5.73	115,024	0	7,941	0	0	0	0.00	0.0754
01072	16,608	6.89	114,358	0	3,501	0	0	0	0.00	0.0754
01073	13,112	8.68	113,833	0	-2,863	0	0	0	0.00	0.0754
01074	10,149	11.22	113,833	0	-9,796	0	0	0	0.00	0.0754
01075	31,214	3.70	115,580	0	11,649	0	0	0	0.00	0.0754
01076	25,545	4.53	115,701	0	12,457	0	0	0	0.00	0.0754
01077	21,090	5.46	115,256	0	9,490	0	0	0	0.00	0.0754
01078	16,723	6.84	114,379	0	3,644	0	0	0	0.00	0.0754
01079	13,147	8.66	113,833	0	-4,368	0	0	0	0.00	0.0754
01080	34,425	3.35	115,227	0	9,292	0	0	0	0.00	0.0754
01081	31,129	3.73	116,152	0	15,462	0	0	0	0.00	0.0754
01082	25,967	4.48	116,271	0	16,253	0	0	0	0.00	0.0754
01083	21,265	5.43	115,519	0	11,239	0	0	0	0.00	0.0754
01084	16,863	6.78	114,297	0	3,092	0	0	0	0.00	0.0754
01085	15,021	7.58	113,833	0	-3,085	0	0	0	0.00	0.0754
Piano Fondo Vasca			Parete P2-P6			Parete P2-P6				
00001	11,916	9.75	116,151	0	15,453	0	0	0	0.00	0.0754
00006	11,404	9.98	113,833	0	-6,728	0	0	0	0.00	0.0754
00026	18,346	6.20	113,833	0	-1,678	0	0	0	0.00	0.0754
00027	18,536	6.14	113,833	0	-177	0	0	0	0.00	0.0754
00292	31,013	3.73	115,650	0	12,115	0	0	0	0.00	0.0754
00293	30,188	3.87	116,720	0	19,244	0	0	0	0.00	0.0754
00294	24,617	4.77	117,394	0	23,742	0	0	0	0.00	0.0754
00295	22,874	5.15	117,768	0	26,232	0	0	0	0.00	0.0754
00296	20,231	5.81	117,521	0	24,588	0	0	0	0.00	0.0754
00297	18,432	6.34	116,924	0	20,605	0	0	0	0.00	0.0754
00298	16,589	7.00	116,141	0	15,386	0	0	0	0.00	0.0754
00299	13,382	8.64	115,657	0	12,159	0	0	0	0.00	0.0754
00300	29,393	3.92	115,203	0	9,132	0	0	0	0.00	0.0754
00301	28,918	4.03	116,517	0	17,893	0	0	0	0.00	0.0754
00302	23,809	4.92	117,037	0	21,361	0	0	0	0.00	0.0754
00303	22,049	5.30	116,803	0	19,803	0	0	0	0.00	0.0754
00304	19,846	5.87	116,574	0	18,273	0	0	0	0.00	0.0754
00305	18,024	6.39	115,149	0	8,771	0	0	0	0.00	0.0754
00306	16,566	6.90	114,310	0	3,179	0	0	0	0.00	0.0754
00307	13,488	8.44	113,833	0	-1,009	0	0	0	0.00	0.0754
00772	13,257	8.75	115,959	0	14,173	0	0	0	0.00	0.0754
00773	11,228	10.35	116,190	0	15,713	0	0	0	0.00	0.0754
00774	10,254	11.33	116,208	0	15,834	0	0	0	0.00	0.0754
00775	9,060	12.83	116,238	0	16,037	0	0	0	0.00	0.0754
00776	7,837	14.85	116,376	0	16,952	0	0	0	0.00	0.0754
00777	7,248	15.85	114,859	0	6,842	0	0	0	0.00	0.0754
00778	7,120	16.12	114,802	0	6,460	0	0	0	0.00	0.0754
00779	4,282	27.16	116,296	0	16,421	0	0	0	0.00	0.0754
00780	6,566	17.43	114,421	0	3,918	0	0	0	0.00	0.0754
00781	5,998	19.07	114,366	0	3,553	0	0	0	0.00	0.0754
00782	5,284	21.64	114,367	0	3,558	0	0	0	0.00	0.0754
00783	5,240	21.72	113,833	0	-8,795	0	0	0	0.00	0.0754
00784	5,868	19.40	113,833	0	-9,479	0	0	0	0.00	0.0754
00785	6,403	17.78	113,833	0	-8,730	0	0	0	0.00	0.0754
00786	6,631	17.17	113,833	0	-9,088	0	0	0	0.00	0.0754
00787	6,913	16.47	113,833	0	-9,413	0	0	0	0.00	0.0754
00788	7,025	16.20	113,833	0	-8,282	0	0	0	0.00	0.0754
00789	7,762	14.67	113,833	0	-13,924	0	0	0	0.00	0.0754
00790	8,901	12.79	113,833	0	-13,484	0	0	0	0.00	0.0754
00791	10,016	11.37	113,833	0	-11,073	0	0	0	0.00	0.0754
00792	11,076	10.28	113,833	0	-7,341	0	0	0	0.00	0.0754
00793	13,024	8.74	113,833	0	-5,907	0	0	0	0.00	0.0754
00843	23,349	4.94	115,340	0	10,046	0	0	0	0.00	0.0754
00844	21,491	5.39	115,826	0	13,284	0	0	0	0.00	0.0754
00845	15,816	7.36	116,328	0	16,632	0	0	0	0.00	0.0754
00846	15,961	7.25	115,753	0	12,798	0	0	0	0.00	0.0754
00847	9,959	11.66	116,098	0	15,099	0	0	0	0.00	0.0754
00848	10,906	10.68	116,462	0	17,525	0	0	0	0.00	0.0754
00849	13,788	8.40	115,869	0	13,573	0	0	0	0.00	0.0754
00850	7,702	15.09	116,224	0	15,943	0	0	0	0.00	0.0754
00851	7,238	16.04	116,103	0	15,133	0	0	0	0.00	0.0754
00852	11,057	10.49	116,015	0	14,547	0	0	0	0.00	0.0754
00853	5,793	19.91	115,367	0	10,224	0	0	0	0.00	0.0754
00854	6,913	16.57	114,528	0	4,631	0	0	0	0.00	0.0754
00855	2,910	39.87	116,029	0	14,638	0	0	0	0.00	0.0754
00856	9,881	11.65	115,099	0	8,439	0	0	0	0.00	0.0754
00857	8,481	13.53	114,787	0	6,358	0	0	0	0.00	0.0754
00858	10,720	10.71	114,819	0	6,576	0	0	0	0.00	0.0754

Pareti - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo stato limite ultimo										
Nodo	Ty	CS	Vcc	Vwd	N	Vwp	Vr1	Vfd	Ctgθ	AfTE
	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm/cm]
00859	14,584	7.90	115,190	0	9,049	0	0	0	0.00	0.0754
00860	12,132	9.43	114,464	0	4,205	0	0	0	0.00	0.0754
00861	16,288	7.04	114,681	0	5,651	0	0	0	0.00	0.0754
00862	18,311	6.26	114,597	0	5,091	0	0	0	0.00	0.0754
00863	18,663	6.12	114,155	0	2,145	0	0	0	0.00	0.0754
00864	23,222	4.94	114,633	0	5,335	0	0	0	0.00	0.0754
01172	29,002	3.97	115,008	0	7,835	0	0	0	0.00	0.0754
01173	12,875	8.84	113,833	0	-4,902	0	0	0	0.00	0.0754
01174	13,101	8.85	115,937	0	14,025	0	0	0	0.00	0.0754
01175	30,088	3.83	115,291	0	9,721	0	0	0	0.00	0.0754
01176	34,793	3.32	115,392	0	10,391	0	0	0	0.00	0.0754
01177	34,908	3.34	116,456	0	17,485	0	0	0	0.00	0.0754
01178	27,825	4.21	117,267	0	22,893	0	0	0	0.00	0.0754
01179	21,676	5.39	116,885	0	20,349	0	0	0	0.00	0.0754
01180	17,525	6.65	116,538	0	18,036	0	0	0	0.00	0.0754
01181	14,815	7.82	115,922	0	13,925	0	0	0	0.00	0.0754
01182	31,652	3.65	115,426	0	10,621	0	0	0	0.00	0.0754
01183	26,917	4.33	116,473	0	17,602	0	0	0	0.00	0.0754
01184	21,977	5.31	116,759	0	19,506	0	0	0	0.00	0.0754
01185	17,253	6.76	116,603	0	18,469	0	0	0	0.00	0.0754
01186	13,491	8.62	116,299	0	16,439	0	0	0	0.00	0.0754
01187	24,218	4.77	115,548	0	11,433	0	0	0	0.00	0.0754
01188	22,947	5.04	115,639	0	12,043	0	0	0	0.00	0.0754
01189	20,002	5.81	116,206	0	15,821	0	0	0	0.00	0.0754
01190	16,765	6.94	116,374	0	16,938	0	0	0	0.00	0.0754
01191	13,299	8.75	116,339	0	16,705	0	0	0	0.00	0.0754
01192	10,326	11.26	116,244	0	16,076	0	0	0	0.00	0.0754
01193	19,096	6.03	115,121	0	8,587	0	0	0	0.00	0.0754
01194	14,126	8.19	115,637	0	12,026	0	0	0	0.00	0.0754
01195	16,653	6.94	115,638	0	12,033	0	0	0	0.00	0.0754
01196	13,359	8.65	115,535	0	11,348	0	0	0	0.00	0.0754
01197	9,992	11.53	115,236	0	9,353	0	0	0	0.00	0.0754
01198	19,985	5.78	115,534	0	11,340	0	0	0	0.00	0.0754
01199	17,933	6.42	115,198	0	9,100	0	0	0	0.00	0.0754
01200	11,180	10.31	115,273	0	9,602	0	0	0	0.00	0.0754
01201	8,835	13.11	115,788	0	13,034	0	0	0	0.00	0.0754
01202	11,095	10.37	115,108	0	8,503	0	0	0	0.00	0.0754
01203	8,570	13.41	114,890	0	7,050	0	0	0	0.00	0.0754
01204	7,781	14.81	115,246	0	9,419	0	0	0	0.00	0.0754
01205	14,844	7.75	115,044	0	8,071	0	0	0	0.00	0.0754
01206	13,356	8.61	115,039	0	8,043	0	0	0	0.00	0.0754
01207	11,303	10.17	114,935	0	7,346	0	0	0	0.00	0.0754
01208	8,931	12.85	114,720	0	5,914	0	0	0	0.00	0.0754
01209	15,698	7.35	115,352	0	10,127	0	0	0	0.00	0.0754
01210	12,697	9.06	115,056	0	8,157	0	0	0	0.00	0.0754
01211	11,848	9.70	114,943	0	7,398	0	0	0	0.00	0.0754
01212	10,554	10.88	114,825	0	6,612	0	0	0	0.00	0.0754
01213	8,790	13.04	114,656	0	5,489	0	0	0	0.00	0.0754
01214	7,090	16.15	114,475	0	4,283	0	0	0	0.00	0.0754
01215	11,163	10.30	115,012	0	7,863	0	0	0	0.00	0.0754
01216	1,526	75.32	114,944	0	7,409	0	0	0	0.00	0.0754
01217	9,101	12.62	114,841	0	6,722	0	0	0	0.00	0.0754
01218	7,997	14.34	114,699	0	5,774	0	0	0	0.00	0.0754
01219	6,562	17.44	114,459	0	4,176	0	0	0	0.00	0.0754
01220	11,576	9.96	115,254	0	9,472	0	0	0	0.00	0.0754
01221	9,517	12.07	114,902	0	7,124	0	0	0	0.00	0.0754
01222	11,755	9.74	114,510	0	4,516	0	0	0	0.00	0.0754
01223	10,395	10.97	114,046	0	1,418	0	0	0	0.00	0.0754
01224	8,640	13.18	113,833	0	-2,435	0	0	0	0.00	0.0754
01225	6,946	16.39	113,833	0	-6,765	0	0	0	0.00	0.0754
01226	18,067	6.38	115,323	0	9,931	0	0	0	0.00	0.0754
01227	14,903	7.70	114,767	0	6,226	0	0	0	0.00	0.0754
01228	13,253	8.63	114,326	0	3,286	0	0	0	0.00	0.0754
01229	11,140	10.22	113,833	0	-292	0	0	0	0.00	0.0754
01230	8,747	13.01	113,833	0	-5,013	0	0	0	0.00	0.0754
01231	15,312	7.50	114,834	0	6,677	0	0	0	0.00	0.0754
01232	17,864	6.44	115,041	0	8,055	0	0	0	0.00	0.0754
01233	16,296	7.04	114,659	0	5,509	0	0	0	0.00	0.0754
01234	13,768	8.29	114,172	0	2,258	0	0	0	0.00	0.0754
01235	10,889	10.45	113,833	0	-1,873	0	0	0	0.00	0.0754
01236	8,355	13.62	113,833	0	-6,550	0	0	0	0.00	0.0754
01237	23,310	4.95	115,361	0	10,186	0	0	0	0.00	0.0754
01238	19,372	5.94	115,008	0	7,836	0	0	0	0.00	0.0754
01239	16,492	6.95	114,618	0	5,234	0	0	0	0.00	0.0754
01240	13,110	8.70	114,057	0	1,492	0	0	0	0.00	0.0754
01241	9,748	11.68	113,833	0	-9,447	0	0	0	0.00	0.0754
01242	22,597	5.09	114,968	0	7,564	0	0	0	0.00	0.0754

Pareti - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo stato limite ultimo										
Nodo	Ty	CS	Vcc	Vwd	N	Vwp	Vr1	Vfd	Ctgθ	AfTE
	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm/cm]
01243	22,646	5.09	115,310	0	9,848	0	0	0	0.00	0.0754
01244	20,041	5.74	115,012	0	7,863	0	0	0	0.00	0.0754
01245	16,589	6.89	114,358	0	3,500	0	0	0	0.00	0.0754
01246	13,112	8.68	113,833	0	-2,880	0	0	0	0.00	0.0754
01247	10,156	11.21	113,833	0	-9,795	0	0	0	0.00	0.0754
01248	31,201	3.70	115,584	0	11,677	0	0	0	0.00	0.0754
01249	25,614	4.52	115,676	0	12,285	0	0	0	0.00	0.0754
01250	21,066	5.47	115,272	0	9,591	0	0	0	0.00	0.0754
01251	16,716	6.84	114,361	0	3,521	0	0	0	0.00	0.0754
01252	13,132	8.67	113,833	0	-4,276	0	0	0	0.00	0.0754
01253	32,962	3.49	115,149	0	8,771	0	0	0	0.00	0.0754
01254	32,324	3.59	116,180	0	15,649	0	0	0	0.00	0.0754
01255	26,390	4.40	116,235	0	16,017	0	0	0	0.00	0.0754
01256	20,864	5.53	115,372	0	10,259	0	0	0	0.00	0.0754
01257	17,191	6.64	114,159	0	2,173	0	0	0	0.00	0.0754
01258	14,465	7.87	113,833	0	-3,465	0	0	0	0.00	0.0754
Piano Fondo Vasca			PareteP3-P4				Parete P3-P4			
00004	1,594	NS	180,996	0	1,983	0	0	0	0.00	0.0754
00005	1,762	NS	181,004	0	2,038	0	0	0	0.00	0.0754
00031	74,737	2.51	187,300	0	44,007	0	0	0	0.00	0.0754
00032	61,502	3.28	201,667	0	139,790	0	0	0	0.00	0.0754
00276	79,972	2.41	192,812	0	80,758	0	0	0	0.00	0.0754
00277	12,541	14.41	180,698	0	-737	0	0	0	0.00	0.0754
00278	4,249	42.64	181,183	0	3,230	0	0	0	0.00	0.0754
00279	4,570	39.69	181,387	0	4,589	0	0	0	0.00	0.0754
00280	3,137	57.61	180,731	0	218	0	0	0	0.00	0.0754
00281	2,652	68.17	180,781	0	553	0	0	0	0.00	0.0754
00282	1,838	98.36	180,778	0	530	0	0	0	0.00	0.0754
00283	1,812	99.72	180,698	0	-2,915	0	0	0	0.00	0.0754
00284	2,025	89.23	180,699	0	2	0	0	0	0.00	0.0754
00285	2,566	70.48	180,859	0	1,071	0	0	0	0.00	0.0754
00286	3,250	55.63	180,788	0	599	0	0	0	0.00	0.0754
00287	2,334	77.46	180,783	0	561	0	0	0	0.00	0.0754
00288	7,619	23.72	180,716	0	119	0	0	0	0.00	0.0754
00289	4,522	39.96	180,698	0	-276	0	0	0	0.00	0.0754
00290	18,501	9.77	180,845	0	976	0	0	0	0.00	0.0754
00291	85,570	2.15	183,739	0	20,270	0	0	0	0.00	0.0754
00801	2,460	73.45	180,698	0	-293	0	0	0	0.00	0.0754
00802	5,073	35.62	180,698	0	-1,375	0	0	0	0.00	0.0754
00803	7,153	25.30	180,985	0	1,911	0	0	0	0.00	0.0754
00804	9,324	19.40	180,849	0	1,001	0	0	0	0.00	0.0754
00805	10,292	17.57	180,796	0	648	0	0	0	0.00	0.0754
00806	9,938	18.21	180,978	0	1,863	0	0	0	0.00	0.0754
00807	9,833	18.42	181,106	0	2,714	0	0	0	0.00	0.0754
00808	9,888	18.33	181,238	0	3,597	0	0	0	0.00	0.0754
00809	10,204	17.78	181,380	0	4,542	0	0	0	0.00	0.0754
00810	9,146	19.81	181,172	0	3,156	0	0	0	0.00	0.0754
00811	6,878	26.35	181,240	0	3,608	0	0	0	0.00	0.0754
00812	4,850	37.36	181,193	0	3,299	0	0	0	0.00	0.0754
00813	2,549	70.98	180,916	0	1,453	0	0	0	0.00	0.0754
00872	14,463	12.62	182,507	0	12,059	0	0	0	0.00	0.0754
00873	5,930	30.67	181,854	0	7,703	0	0	0	0.00	0.0754
00874	5,125	35.64	182,674	0	13,171	0	0	0	0.00	0.0754
00875	10,550	17.26	182,134	0	9,572	0	0	0	0.00	0.0754
00876	6,991	26.08	182,360	0	11,074	0	0	0	0.00	0.0754
00877	8,606	21.29	183,189	0	16,602	0	0	0	0.00	0.0754
00878	7,848	23.26	182,559	0	12,403	0	0	0	0.00	0.0754
00879	8,324	21.95	182,731	0	13,547	0	0	0	0.00	0.0754
00880	10,875	16.89	183,732	0	20,223	0	0	0	0.00	0.0754
00881	9,542	19.18	182,988	0	15,262	0	0	0	0.00	0.0754
00882	10,798	16.98	183,399	0	18,004	0	0	0	0.00	0.0754
00883	8,768	21.12	185,195	0	29,974	0	0	0	0.00	0.0754
00884	17,813	10.46	186,235	0	36,912	0	0	0	0.00	0.0754
01086	52,749	3.66	193,201	0	83,348	0	0	0	0.00	0.0754
01087	1,746	NS	180,698	0	-785	0	0	0	0.00	0.0754
01088	1,891	95.62	180,813	0	762	0	0	0	0.00	0.0754
01089	65,161	2.83	184,716	0	26,781	0	0	0	0.00	0.0754
01090	44,128	4.15	182,997	0	15,325	0	0	0	0.00	0.0754
01091	36,600	4.96	181,499	0	5,334	0	0	0	0.00	0.0754
01092	18,535	9.77	181,127	0	2,859	0	0	0	0.00	0.0754
01093	11,145	16.25	181,082	0	2,557	0	0	0	0.00	0.0754
01094	7,029	25.71	180,698	0	-250	0	0	0	0.00	0.0754
01095	3,989	45.30	180,698	0	-1,778	0	0	0	0.00	0.0754
01096	24,480	7.47	182,746	0	13,649	0	0	0	0.00	0.0754
01097	27,836	6.53	181,878	0	7,865	0	0	0	0.00	0.0754
01098	21,319	8.52	181,661	0	6,418	0	0	0	0.00	0.0754
01099	15,220	11.90	181,075	0	2,508	0	0	0	0.00	0.0754

Pareti - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo stato limite ultimo										
Nodo	Ty	CS	Vcc	Vwd	N	Vwp	Vr1	Vfd	Ctgθ	AfTE
	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm ² /cm]
01100	10,051	17.99	180,798	0	662	0	0	0	0.00	0.0754
01101	17,718	10.32	182,799	0	14,001	0	0	0	0.00	0.0754
01102	19,987	9.13	182,546	0	12,317	0	0	0	0.00	0.0754
01103	21,561	8.45	182,249	0	10,339	0	0	0	0.00	0.0754
01104	18,732	9.70	181,687	0	6,590	0	0	0	0.00	0.0754
01105	14,670	12.35	181,225	0	3,507	0	0	0	0.00	0.0754
01106	11,208	16.15	180,961	0	1,750	0	0	0	0.00	0.0754
01107	12,631	14.51	183,265	0	17,108	0	0	0	0.00	0.0754
01108	16,806	10.88	182,858	0	14,395	0	0	0	0.00	0.0754
01109	17,585	10.37	182,361	0	11,085	0	0	0	0.00	0.0754
01110	15,929	11.41	181,748	0	6,998	0	0	0	0.00	0.0754
01111	12,963	13.98	181,178	0	3,195	0	0	0	0.00	0.0754
01112	12,591	14.52	182,837	0	14,257	0	0	0	0.00	0.0754
01113	13,998	13.08	183,110	0	16,079	0	0	0	0.00	0.0754
01114	15,103	12.10	182,734	0	13,568	0	0	0	0.00	0.0754
01115	14,900	12.23	182,153	0	9,698	0	0	0	0.00	0.0754
01116	13,370	13.58	181,602	0	6,026	0	0	0	0.00	0.0754
01117	11,423	15.86	181,221	0	3,485	0	0	0	0.00	0.0754
01118	17,020	10.77	183,325	0	17,512	0	0	0	0.00	0.0754
01119	17,973	10.18	182,878	0	14,532	0	0	0	0.00	0.0754
01120	17,984	10.14	182,329	0	10,867	0	0	0	0.00	0.0754
01121	15,973	11.38	181,802	0	7,356	0	0	0	0.00	0.0754
01122	12,899	14.06	181,314	0	4,105	0	0	0	0.00	0.0754
01123	12,446	14.78	183,923	0	21,499	0	0	0	0.00	0.0754
01124	20,822	8.83	183,836	0	20,919	0	0	0	0.00	0.0754
01125	21,352	8.55	182,552	0	12,355	0	0	0	0.00	0.0754
01126	18,292	9.94	181,852	0	7,691	0	0	0	0.00	0.0754
01127	14,320	12.67	181,406	0	4,720	0	0	0	0.00	0.0754
01128	10,958	16.54	181,205	0	3,375	0	0	0	0.00	0.0754
01129	26,742	6.91	184,892	0	27,955	0	0	0	0.00	0.0754
01130	26,065	7.01	182,837	0	14,259	0	0	0	0.00	0.0754
01131	20,101	9.04	181,644	0	6,303	0	0	0	0.00	0.0754
01132	14,459	12.54	181,287	0	3,923	0	0	0	0.00	0.0754
01133	9,620	18.82	181,064	0	2,436	0	0	0	0.00	0.0754
01134	39,742	4.69	186,407	0	38,056	0	0	0	0.00	0.0754
01135	31,043	5.90	183,152	0	16,358	0	0	0	0.00	0.0754
01136	17,144	10.58	181,355	0	4,380	0	0	0	0.00	0.0754
01137	10,305	17.57	181,078	0	2,528	0	0	0	0.00	0.0754
01138	6,713	26.95	180,917	0	1,460	0	0	0	0.00	0.0754
01139	3,948	45.80	180,818	0	798	0	0	0	0.00	0.0754

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

Ty	Valore della sollecitazione di taglio.
CS	Coefficienti di sicurezza relativi alle sollecitazioni "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".
N	Sforzo normale utilizzato per il calcolo di AlfaC.
Vwp	Contributi dell'acciaio al taglio ultimo dovuti ai ferri piegati, relativi alle sollecitazioni "Ty".
Vr1	Taglio Massimo in assenza di ARMATURA incrociata.
Vfd	Contributo acciaio al Taglio ultimo dovuto al rinforzo in FRP.
Ctg θ	Cotangente di θ utilizzata nel calcolo di Vcc, Vwd e Vwp, relativi alle sollecitazioni "Ty".
AfTE	Aree di ferro per il taglio in un centimetro, relativi alle sollecitazioni "Ty".

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												NO
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												NO
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												NO
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												NO
La struttura non è regolare in altezza.												
Piano	Quota	Altezza	Piano rigido	Riduz. Tamp	Irreg. Tamp	Massa SLU	RgdSLU		REff		RRic	
	[m]	[m]				[N·s ² /m]	X	Y	X	Y	X	Y
							[N/cm]	[N/cm]	[N]	[N]	[N]	[N]

Piano Terra	-1.00	5.50	NO	NO	NO	122,350	627,118	814,659	909,757	905,788	515,086	430,022
Piano Fondo Vasca	-5.40	4.40	NO	NO	NO	367,714	2,933,683	62,634,988	0	0	0	0

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 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

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	Quot a	Altez za	SxD	SyD	TpCol	Slim	Slim - SxD	Slim - SyD	Note
	[m]	[m]	[cm]	[cm]		[cm]	[cm]	[cm]	
Piano Terra	-1.00	5.50	0.31	0.20	R	2.7500	2.4354	2.5510	Verificato
Piano Fondo Vasca	-5.40	4.40	0.08	0.00	R	2.2000	2.1237	2.1979	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 - VERIFICHE ALLO SLO (Elevazione)

Piani - Verifiche allo SLO									
Piano	Quot a	Altez za	SpAmmSLO	SpDiffSLO		SpDiff		ClgTomp	Note
	[m]	[m]	[cm]	X	Y	X	Y		
				[cm]	[cm]	[cm]	[cm]		
Piano Terra	-1.00	5.50	1.83	0.25	0.15	1.58	1.68	R	Verificato
Piano Fondo Vasca	-5.40	4.40	1.47	0.06	0.00	1.41	1.47	R	Verificato

LEGENDA Piani - Verifiche allo SLO

SpAmmSLO

Spostamento Differenziale rispetto al Piano inferiore Ammissibile.

SpDiffSLO

Spostamento Differenziale rispetto al Piano inferiore.

SpDiff

Differenza fra SpAmmSLO e SpDiffSLO nelle direzioni X e Y.

ClgTomp

Tipo di Collegamento delle Tamponature alla struttura.

PIANI - EFFETTI DEL SECONDO ORDINE (Elevazione)

Piani - Effetti del secondo ordine										
Piano	Quota	Altezza	SxD	SyD	Px0	Py0	Tx0	Ty0	0x	0y
	[m]	[m]	[cm]	[cm]	[N]	[N]	[N]	[N]		
Piano Terra	-1.00	5.50	1.3395	1.0311	2,038,273	2,038,273	840,005	840,005	0.0059	0.0045
Piano Fondo Vasca	-5.40	4.40	0.4643	0.0217	2,849,994	2,849,994	1,362,017	1,362,017	0.0038	0.0002

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 " $1/(1-\theta)$ ", per portare in conto gli effetti del secondo ordine. [DM 2008 - par. 7.3.1].

SxD,

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.

SyD

Valori del carico verticale del piano utilizzato per il calcolo di " θ ".

Px0, Py0

Valori del tagliante di piano utilizzati per il calcolo di " θ ".

Tx0, Ty0

Coefficienti " θ " 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							
Sezione: Solai2.1							
Travetto 1-2	0%	4,110	1,527	1.13	1.13	2.02	-
	25%	-	4,948	1.13	0.00	-	-
	62.5%	-	5,480	1.13	0.00	-	-
	87.5%	703	2,903	1.13	0.00	10.34	-
	100%	5,057	-	1.13	1.13	1.64	-
Travetto 2-3	0%	5,211	-	1.13	1.13	1.59	-
	25%	1,573	1,969	1.13	0.00	4.62	-
	62.5%	429	5,480	1.13	0.00	16.95	-
	87.5%	836	2,644	1.13	0.00	8.70	-
	100%	4,110	-	2.26	1.13	3.78	-
Travetto 3-4	0%	4,110	-	2.26	1.13	3.78	-
	25%	829	2,641	1.13	0.00	8.77	-
	62.5%	424	5,480	1.13	0.00	17.15	-
	87.5%	1,568	1,966	1.13	0.00	4.64	-
	100%	5,203	-	1.13	1.13	1.59	-
Travetto 4-5	0%	5,057	-	1.13	1.13	1.64	-
	25%	707	2,894	1.13	0.00	10.29	-
	62.5%	-	5,473	1.13	0.00	-	-

Solai - Verifiche allo stato limite ultimo							
Campata	%LLI	Mxs	Mxi	Afs	Afi	CSs	CSi
	[%]	[N-m]	[N-m]	[cm²]	[cm²]		
	87.5%	-	4,935	1.13	0.00	-	-
	100%	4,105	1,522	1.13	1.13	2.02	-

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																	
Camp ata	%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]	[cm²/cm]	[cm²/cm]	[cm²/cm]	[cm²/cm]
Piano Terra										Sezione: Solai2.1							
Travet to 1-2	0%	6,610	-	11.3	-	75209	75209	0	0	0	0	0	0	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000
	25%	2,687	-	5.60	-	15042	15042	0	0	0	0	0	0	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000
	62.5%	-	-1,978	-	7.60	15042	15042	0	0	0	0	0	0	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000
	87.5%	-	-5,899	-	2.55	15042	15042	0	0	0	0	0	0	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000
	100%	-	-9,822	-	7.66	75209	75209	0	0	0	0	0	0	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000
Travet to 2-3	0%	9,233	-	8.15	-	75209	75209	0	0	0	0	0	0	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000
	25%	5,310	-	2.83	-	15042	15042	0	0	0	0	0	0	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000
	62.5%	1,439	-372	10.4	40.4	15042	15042	0	0	0	0	0	0	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000
Travet to 3-4	87.5%	139	-4,294	NS	3.50	15042	15042	0	0	0	0	0	0	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000
	100%	-	-8,217	-	9.15	75209	75209	0	0	0	0	0	0	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000
	0%	8,468	-	8.88	-	75209	75209	0	0	0	0	0	0	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000
	25%	4,545	-	3.31	-	15042	15042	0	0	0	0	0	0	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000
	62.5%	620	-1,269	24.2	11.8	15042	15042	0	0	0	0	0	0	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000
Travet to 4-5	87.5%	-	-5,152	-	2.92	15042	15042	0	0	0	0	0	0	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000
	100%	-	-9,075	-	8.29	75209	75209	0	0	0	0	0	0	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000
	0%	9,847	-	7.64	-	75209	75209	0	0	0	0	0	0	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000
	25%	5,928	-	2.54	-	15042	15042	0	0	0	0	0	0	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000
	62.5%	2,006	-	7.50	-	15042	15042	0	0	0	0	0	0	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000
	87.5%	-	-2,561	-	5.87	15042	15042	0	0	0	0	0	0	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000
	100%	-	-6,483	-	11.6	75209	75209	0	0	0	0	0	0	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000
					0												

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: Solai2.1					
Campata Travetto 1-2				FRC=0.05 cm			AA= PCA			
CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0.00000$	$A_e=0.0\text{ cm}^2$	$S_m=0\text{ mm}$	$W_k=0.00\text{ mm}$		CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0.00000$	$A_e=0.0\text{ cm}^2$	$S_m=0\text{ mm}$	$W_k=0.00\text{ mm}$
0%		0.000		-	0.000		-	0.000		-
25%		0.000		-	0.000		-	0.000		-
62.5%		0.000		-	0.000		-	0.000		-
87.5%		0.000		-	0.000		-	0.000		-
100%		1.011		3,589	-1.011		3,589	12.130		3,589
Campata Travetto 2-3				FRC=0.02 cm			AA= PCA			
CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0.00000$	$A_e=0.0\text{ cm}^2$	$S_m=0\text{ mm}$	$W_k=0.00\text{ mm}$		CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0.00000$	$A_e=0.0\text{ cm}^2$	$S_m=0\text{ mm}$	$W_k=0.00\text{ mm}$
0%		1.049		3,726	-1.049		3,726	12.593		3,726
25%		0.329		679	-0.725		679	3.354		679
62.5%		0.000		-	0.000		-	0.000		-

%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]
87.5%	0.049	101	-0.108	101	0.499	101
100%	0.712	2,637	-0.730	2,637	8.513	2,637
Campata Travetto 3-4			FRC=0.02 cm		AA= PCA	
CA=FRQ $\epsilon_{sm}=0.00000$ A_e=0.0 cm² S_m=0 mm W_k=0.00 mm					CA=QPR $\epsilon_{sm}=0.00000$ A_e=0.0 cm² S_m=0 mm W_k=0.00 mm	
0%	0.711	2,633	-0.729	2,633	8.500	2,633
25%	0.048	99	-0.106	99	0.489	99
62.5%	0.000	-	0.000	-	0.000	-
87.5%	0.328	676	-0.721	676	3.339	676
100%	1.048	3,721	-1.048	3,721	12.576	3,721
Campata Travetto 4-5			FRC=0.05 cm		AA= PCA	
CA=FRQ $\epsilon_{sm}=0.00000$ A_e=0.0 cm² S_m=0 mm W_k=0.00 mm					CA=QPR $\epsilon_{sm}=0.00000$ A_e=0.0 cm² S_m=0 mm W_k=0.00 mm	
0%	1.011	3,590	-1.011	3,590	12.134	3,590
25%	0.000	-	0.000	-	0.000	-
62.5%	0.000	-	0.000	-	0.000	-
87.5%	0.000	-	0.000	-	0.000	-
100%	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.
A_e	Area efficace del calcestruzzo teso [mm ²].
s_m	Distanza media tra le fessure [mm].
w_k	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.

4 – ILLUSTRAZIONE SINTETICA DEI RISULTATI

Il presente documento riporta gli **elaborati grafici sintetici** in conformità a quanto previsto nel par. 10.2 del D.M. 14 gennaio 2008.

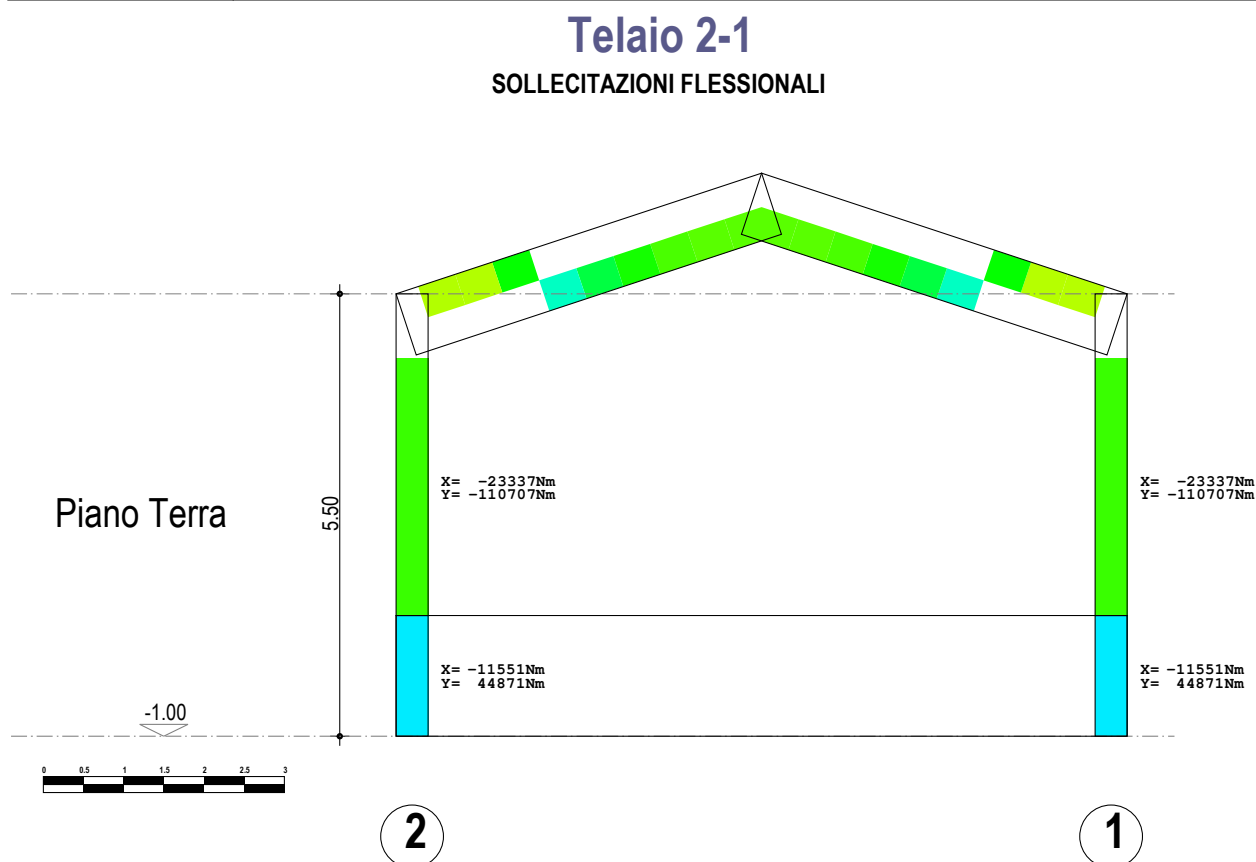
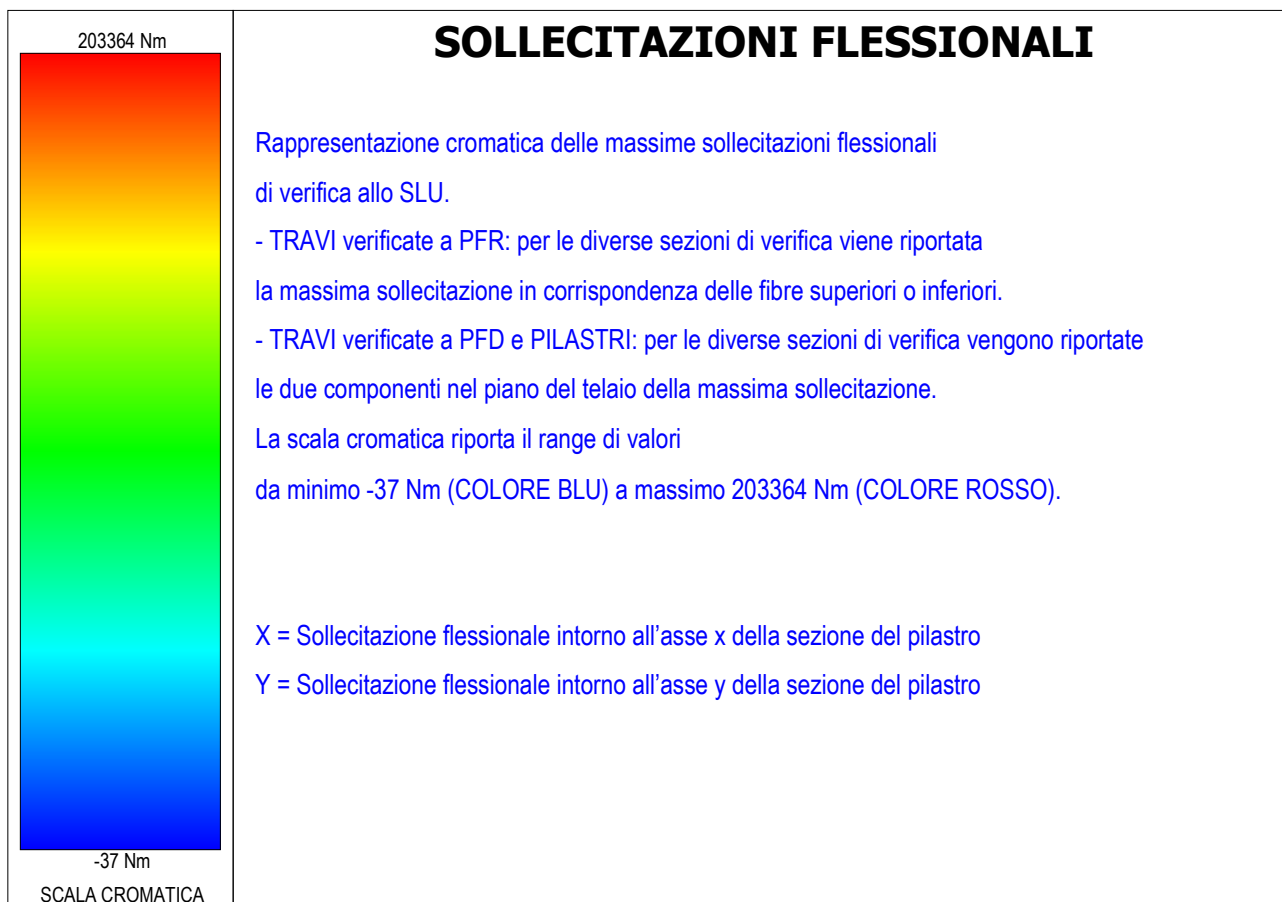
Tali elaborati hanno lo scopo di riassumere il comportamento della struttura relativamente al tipo di analisi svolta e possono riportare informazioni sintetiche e schemi relativi a carichi, sollecitazioni e sforzi, spostamenti, tensioni sul terreno, etc.

Al fine delle verifiche della misura della sicurezza, si riportano delle rappresentazioni che ne sintetizzano i valori numerici dei coefficienti di sicurezza nelle sezioni significative della struttura stessa.

Per ogni singolo elaborato grafico, contenente un telaio, una parte della struttura o la struttura nel suo insieme, si riportano indicazioni sulle convenzioni adottate e sulle unità di misura, nonché disegni, schemi grafici e mappature cromatiche che schematizzano il comportamento complessivo della struttura.

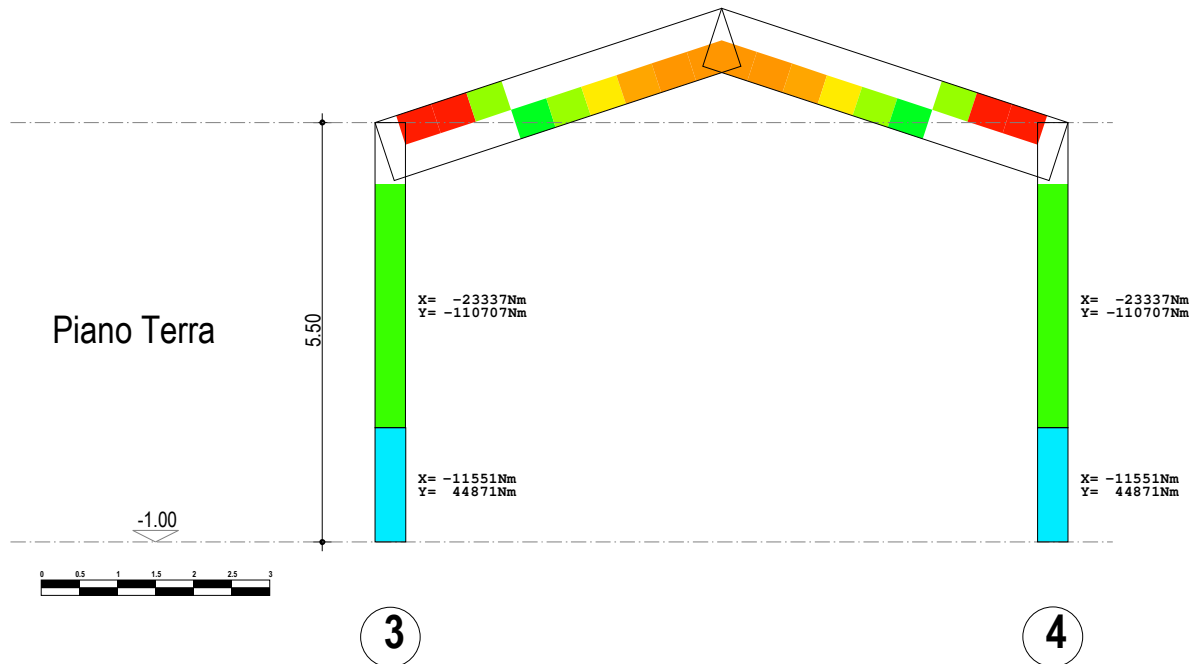
Grazie alle mappature a colori, per ciascun tipo di risultato, si fornisce un quadro chiaro e sintetico: è possibile rilevare agevolmente il valore delle diverse grandezze in base al colore assunto dagli elementi della struttura. Ogni colore rappresenta un determinato valore, dal blu (corrispondente generalmente al valore minimo) al rosso (generalmente valore massimo), passando attraverso le varie sfumature di colore corrispondenti ai valori intermedi.

Prima di ogni tipologia di risultato è riportata la scala cromatica con l'indicazione numerica del valore minimo e massimo.



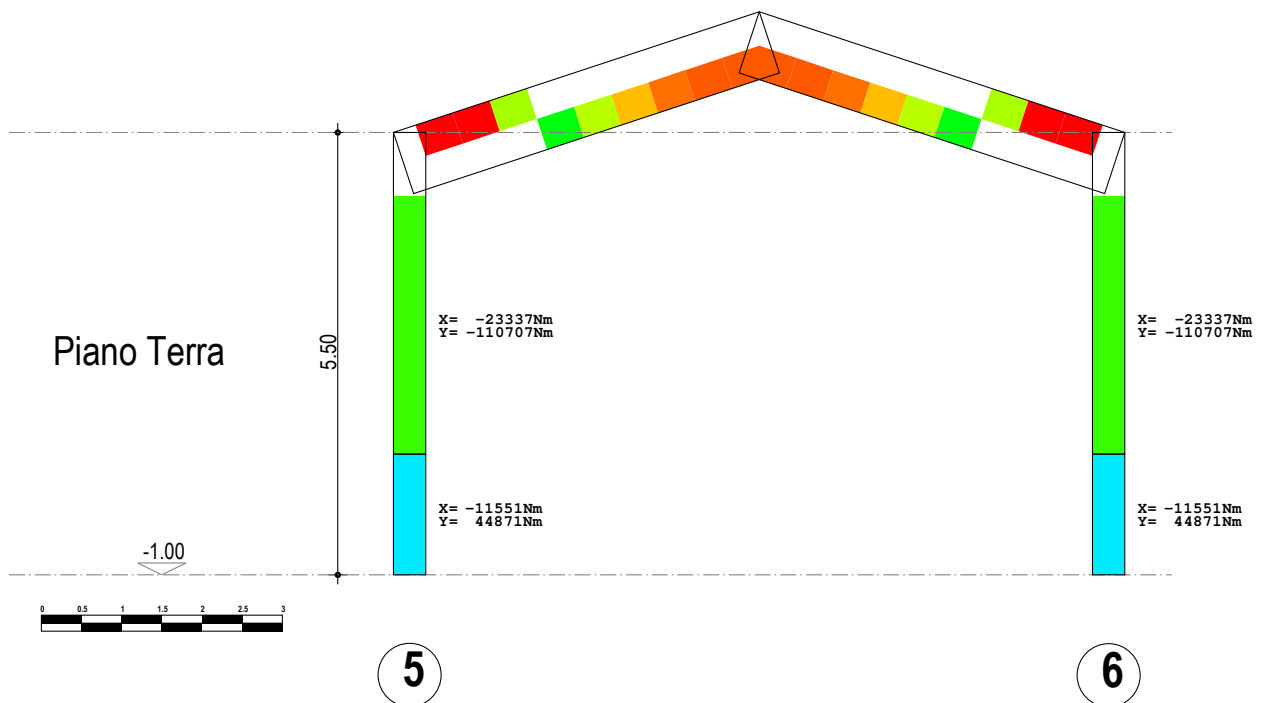
Telaio 3-4

SOLLECITAZIONI FLESSIONALI



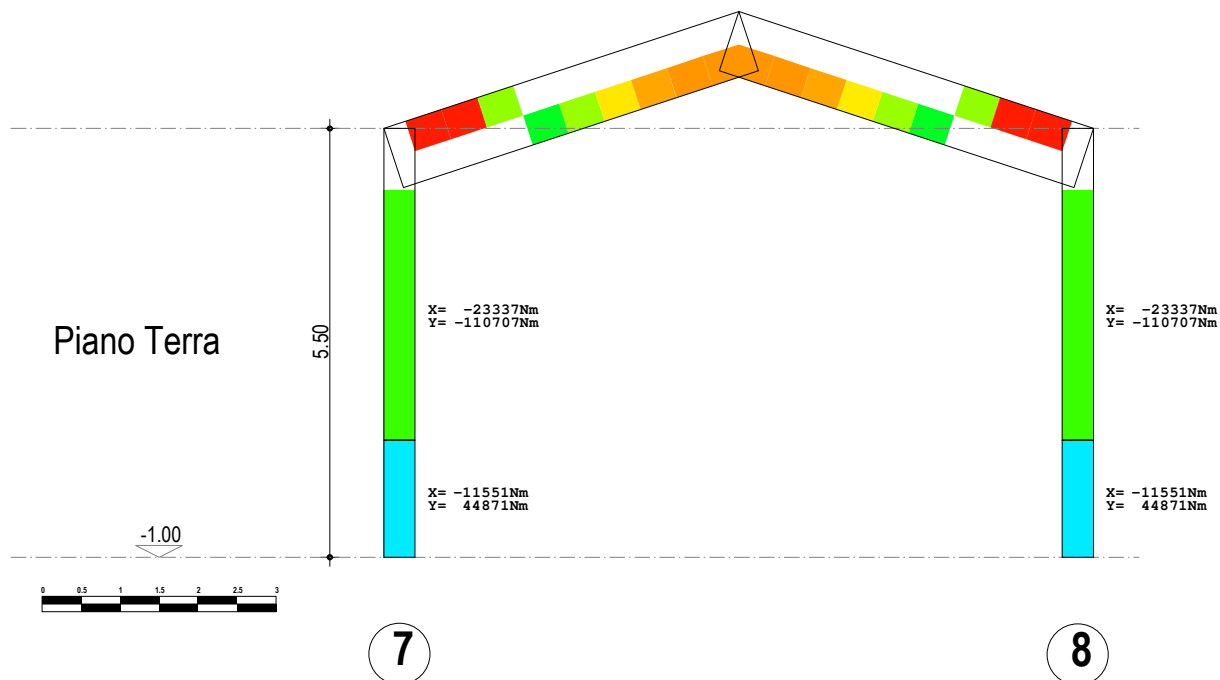
Telaio 5-6

SOLLECITAZIONI FLESSIONALI



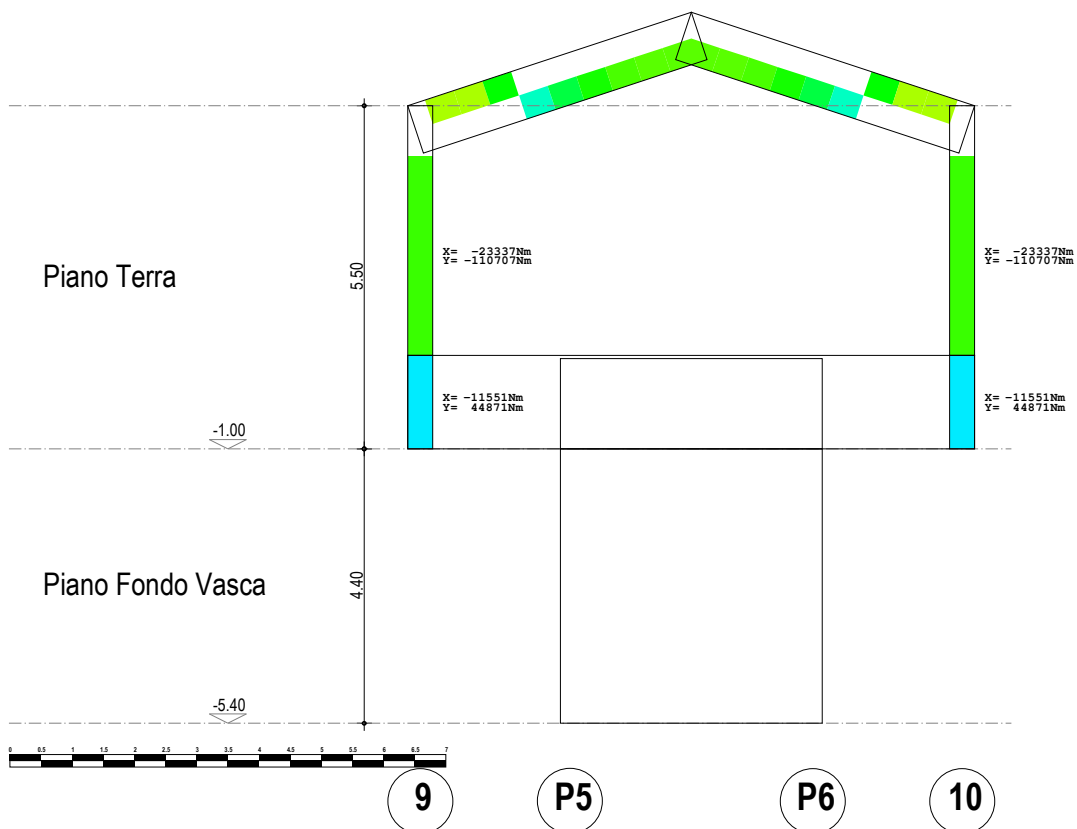
Telaio 7-8

SOLLECITAZIONI FLESSIONALI



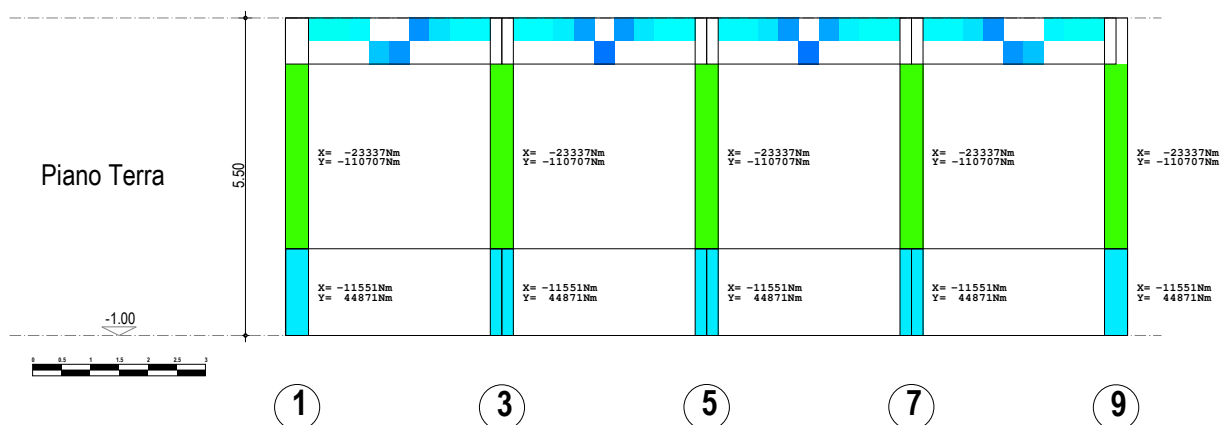
Telaio 9-P5-P6-10

SOLLECITAZIONI FLESSIONALI



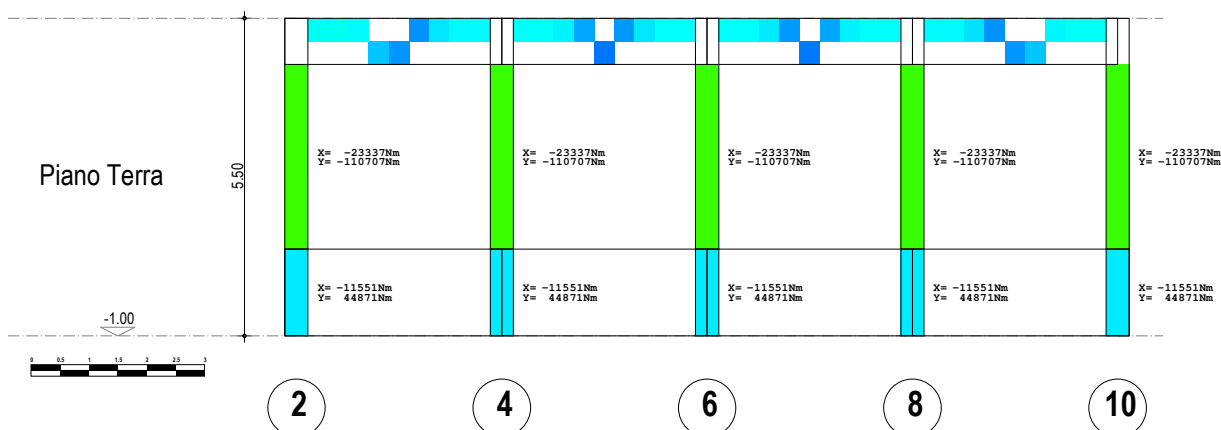
Telaio 1-3-5-7-9

SOLLECITAZIONI FLESSIONALI



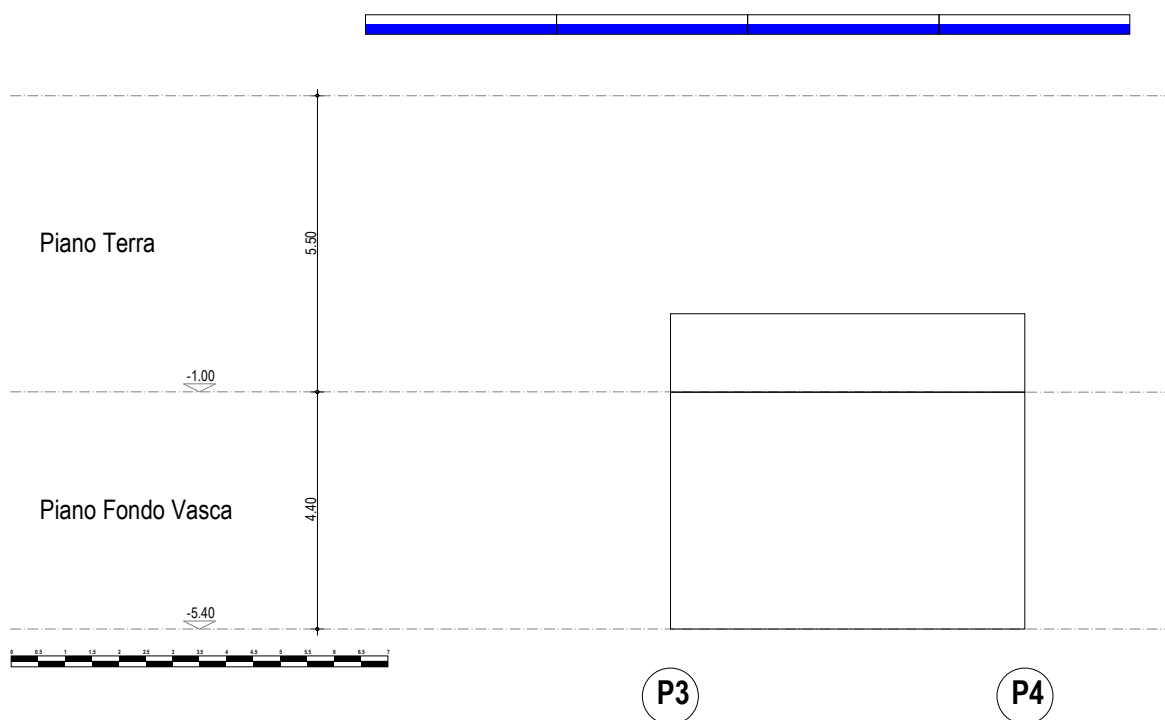
Telaio 2-4-6-8-10

SOLLECITAZIONI FLESSIONALI



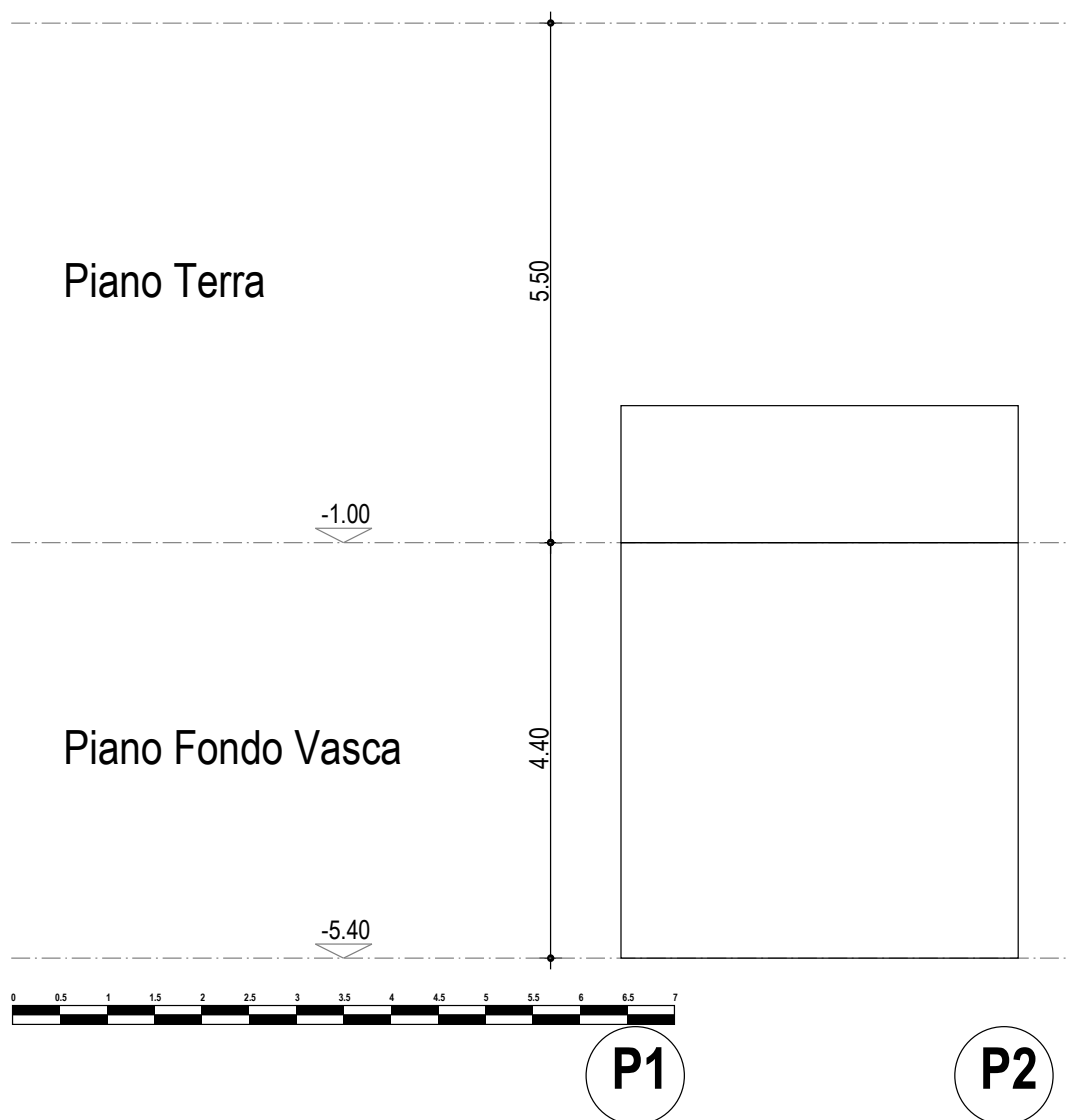
Telaio P3-P4

SOLLECITAZIONI FLESSIONALI



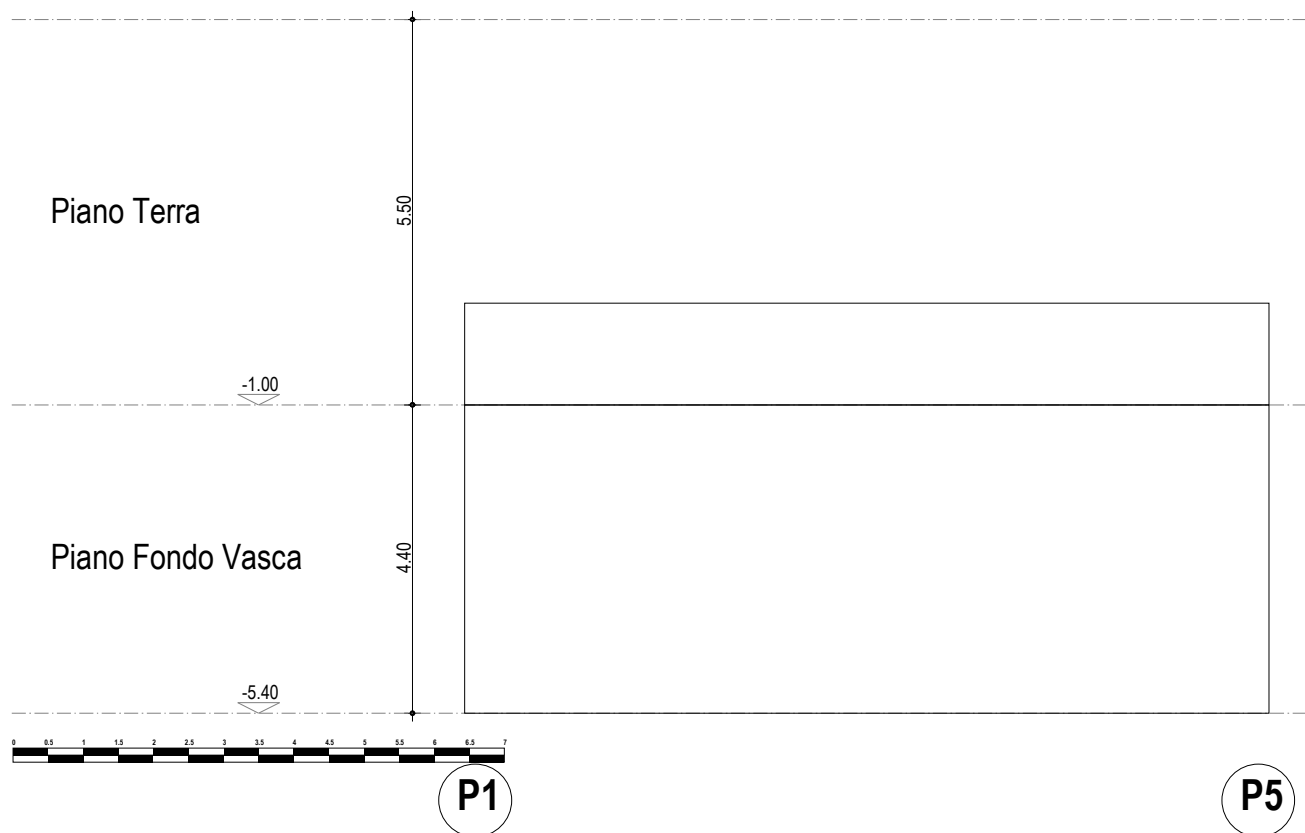
Telaio P1-P2

SOLLECITAZIONI FLESSIONALI



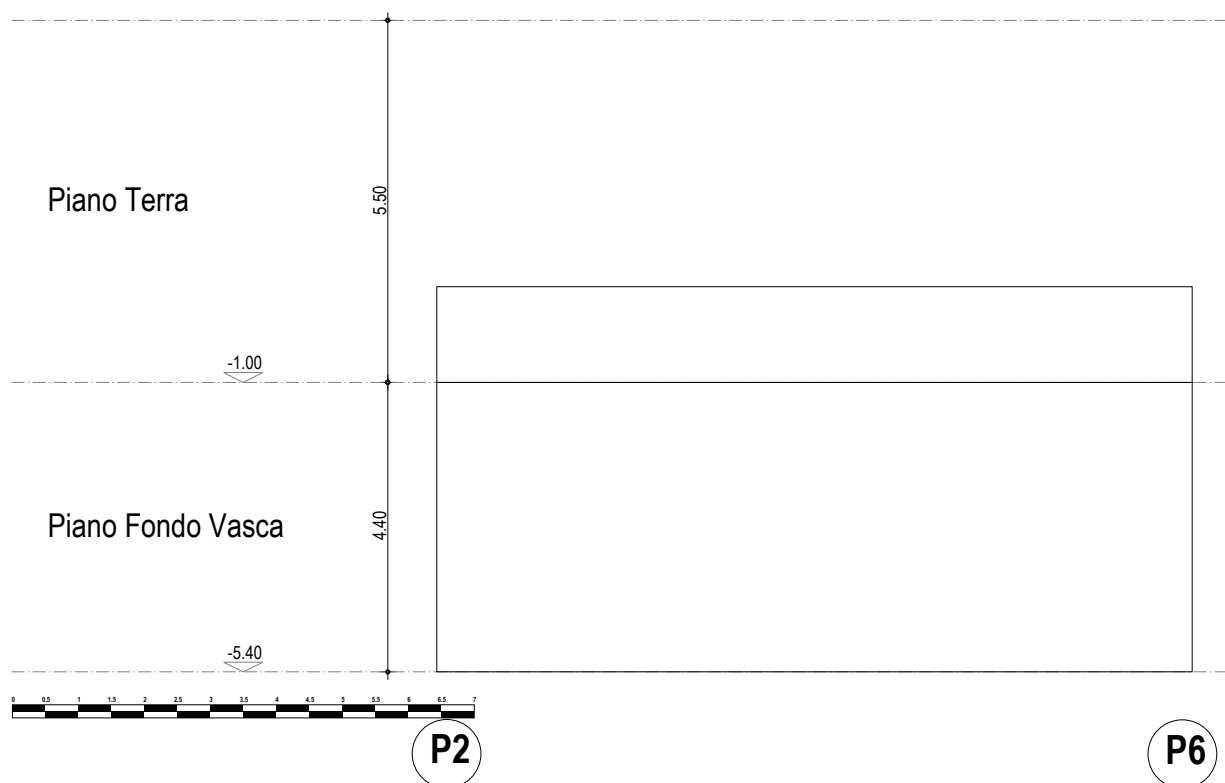
Telaio P1-P5

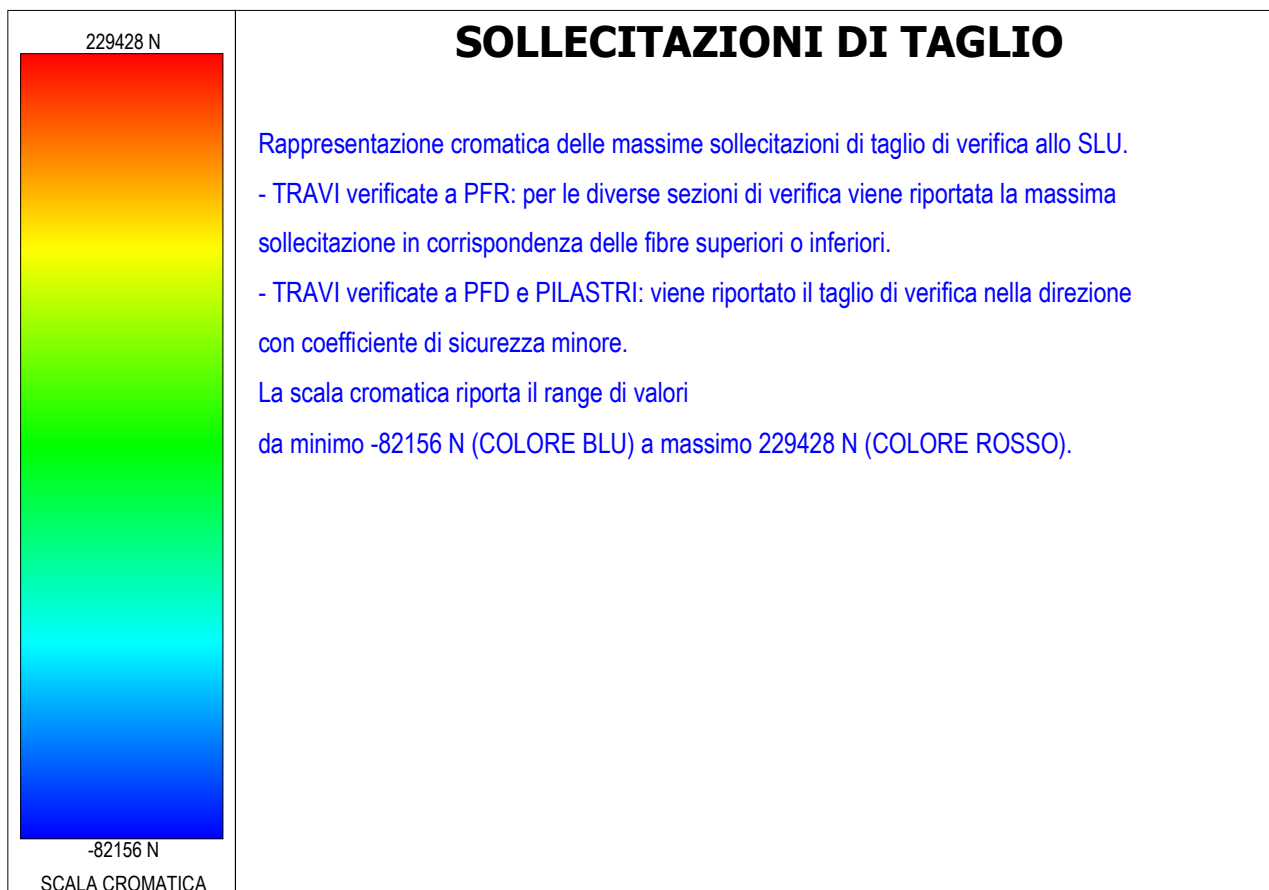
SOLLECITAZIONI FLESSIONALI



Telaio P2-P6

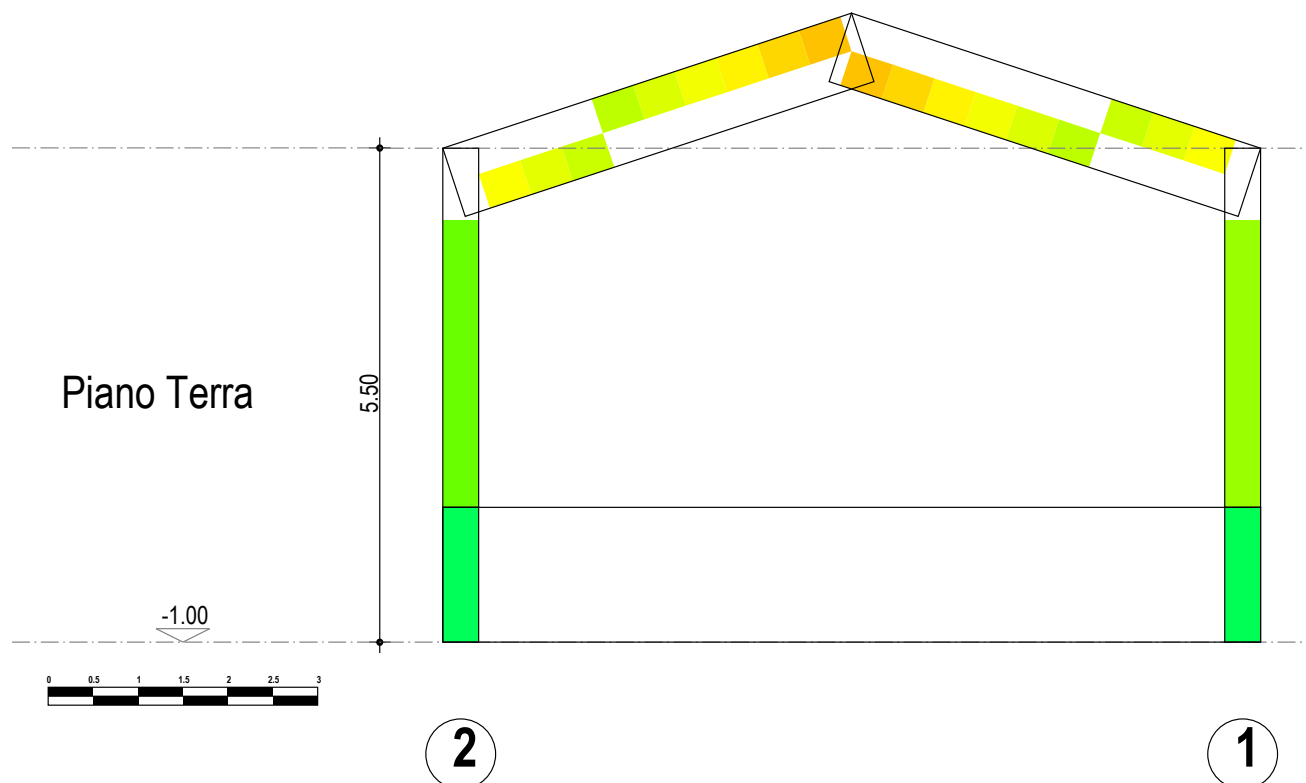
SOLLECITAZIONI FLESSIONALI





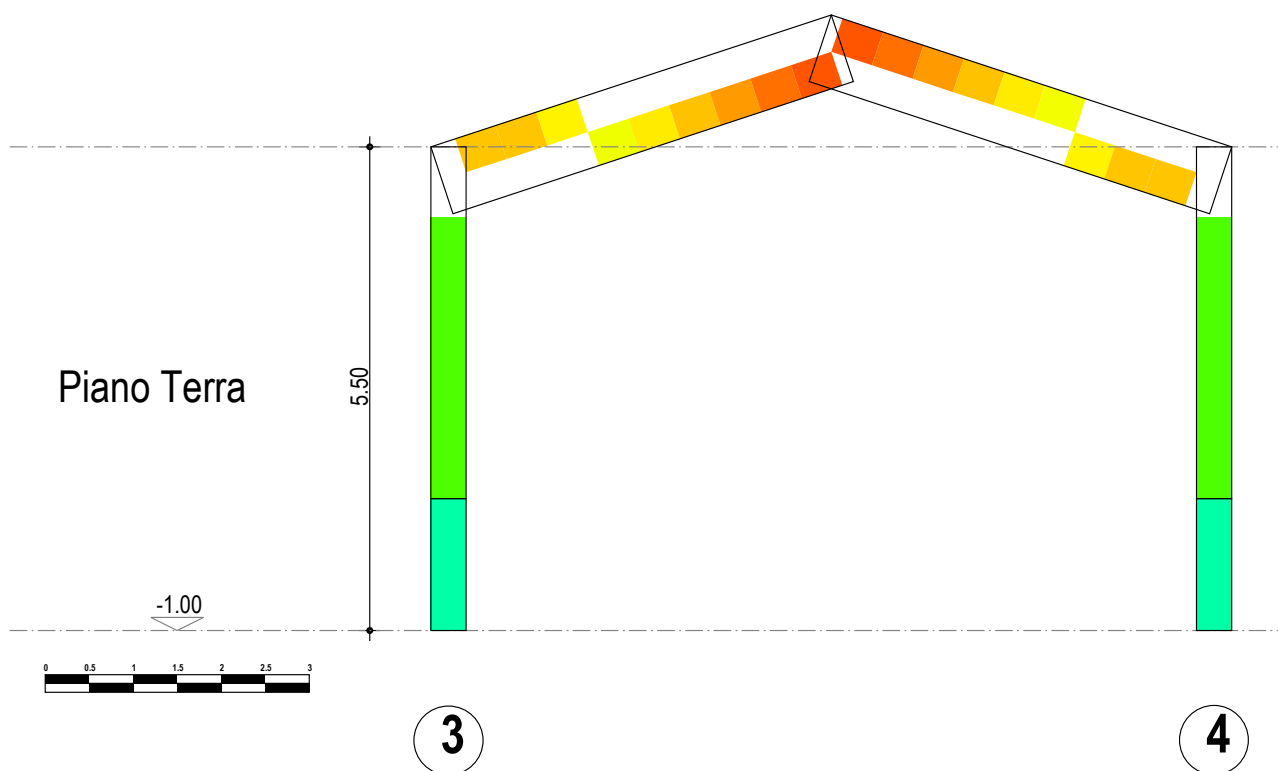
Telaio 2-1

SOLLECITAZIONI DI TAGLIO



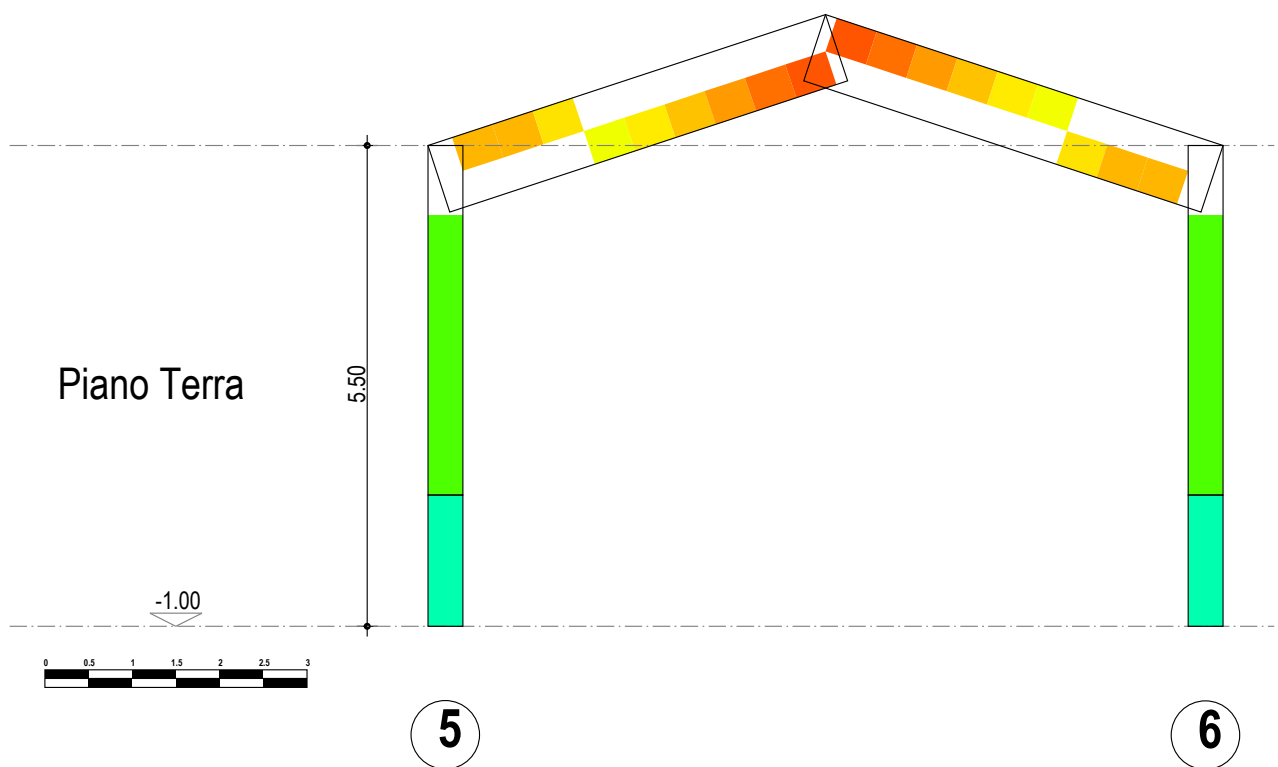
Telaio 3-4

SOLLECITAZIONI DI TAGLIO



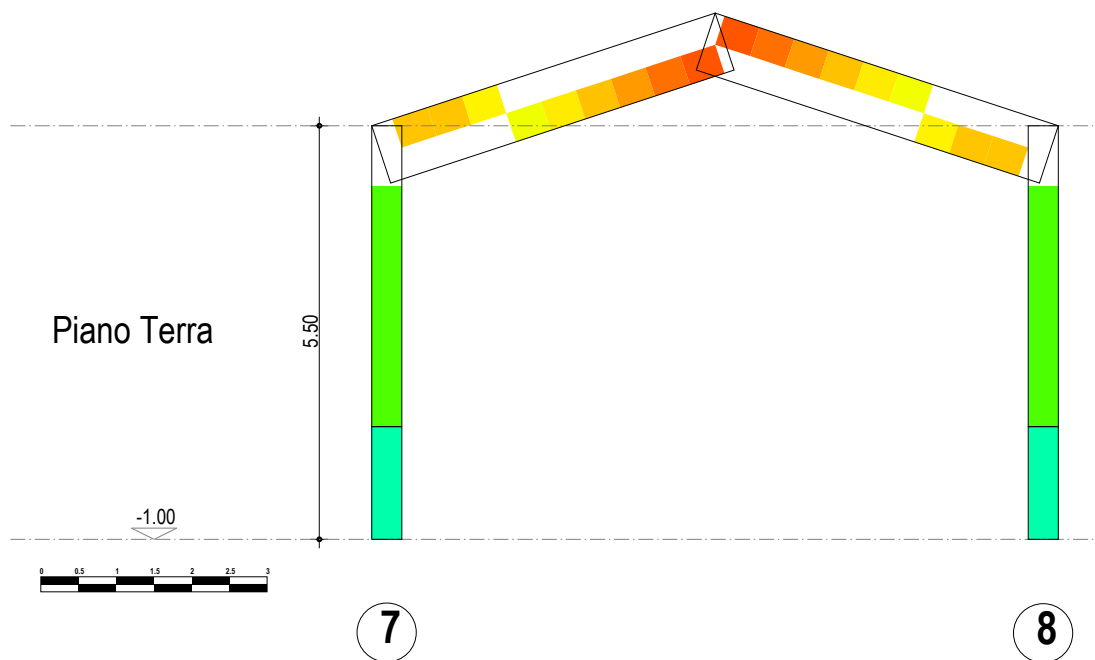
Telaio 5-6

SOLLECITAZIONI DI TAGLIO



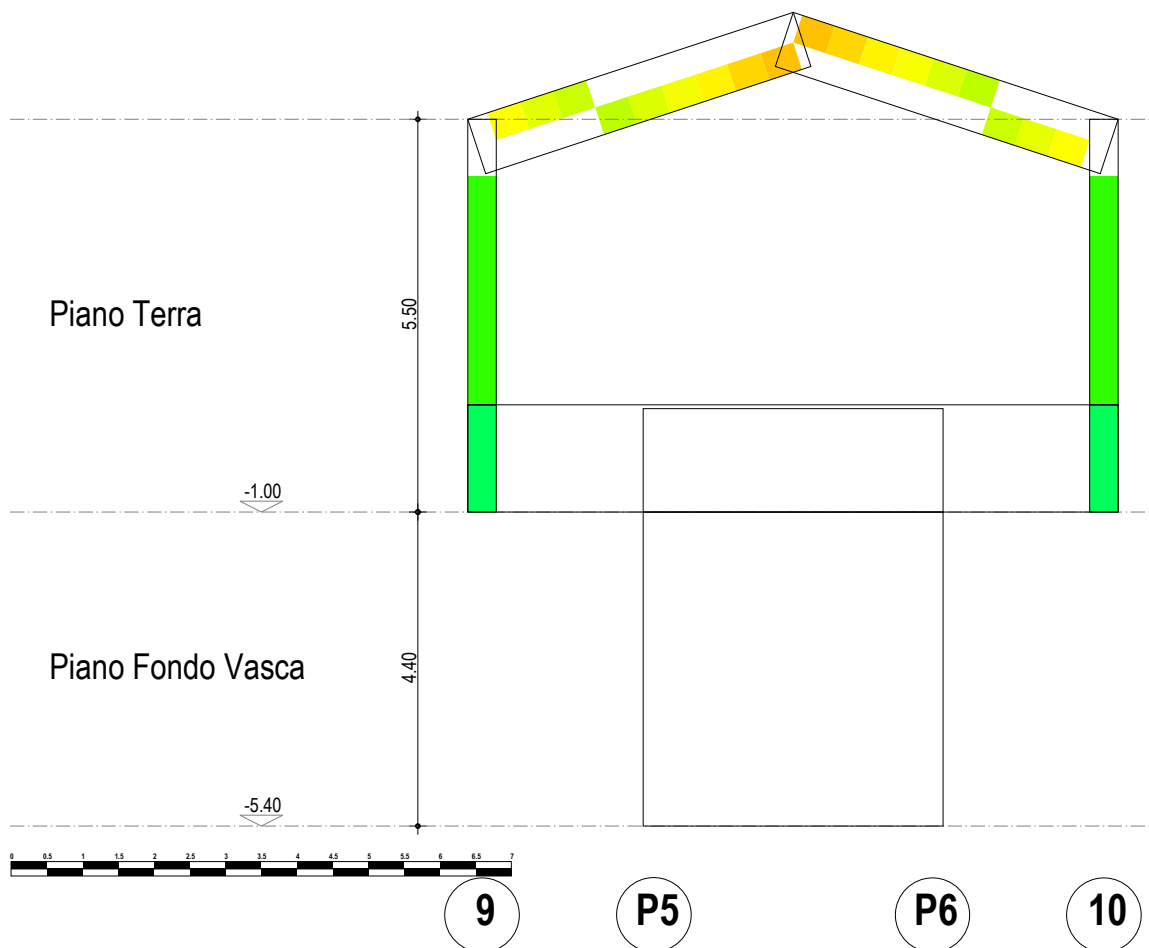
Telaio 7-8

SOLLECITAZIONI DI TAGLIO



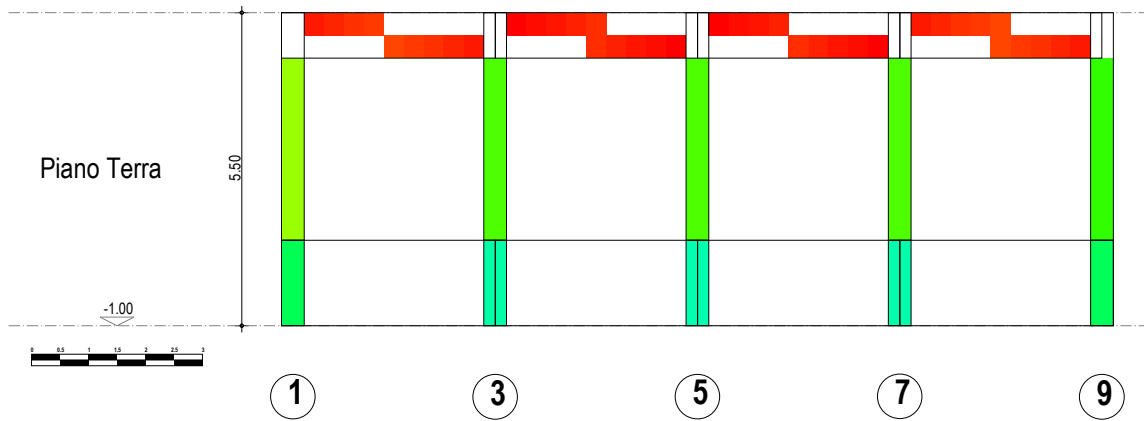
Telaio 9-P5-P6-10

SOLLECITAZIONI DI TAGLIO



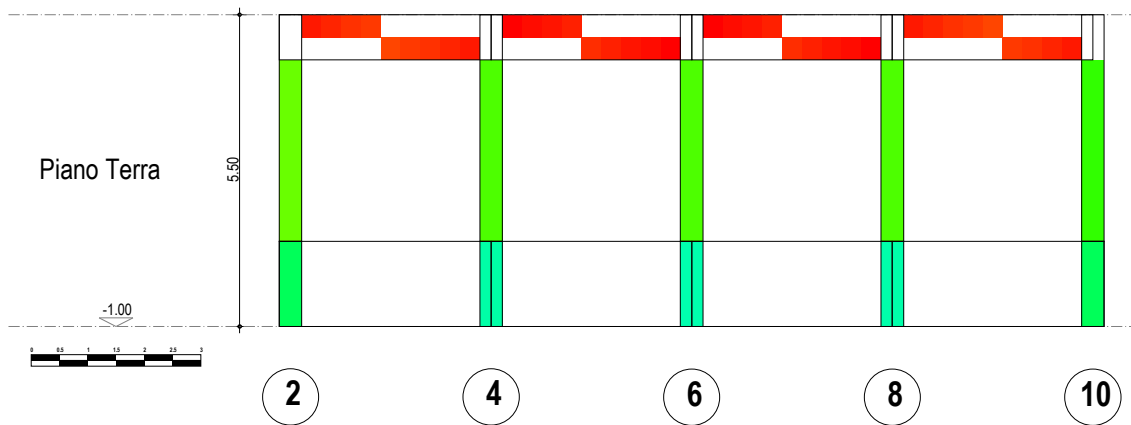
Telaio 1-3-5-7-9

SOLLECITAZIONI DI TAGLIO



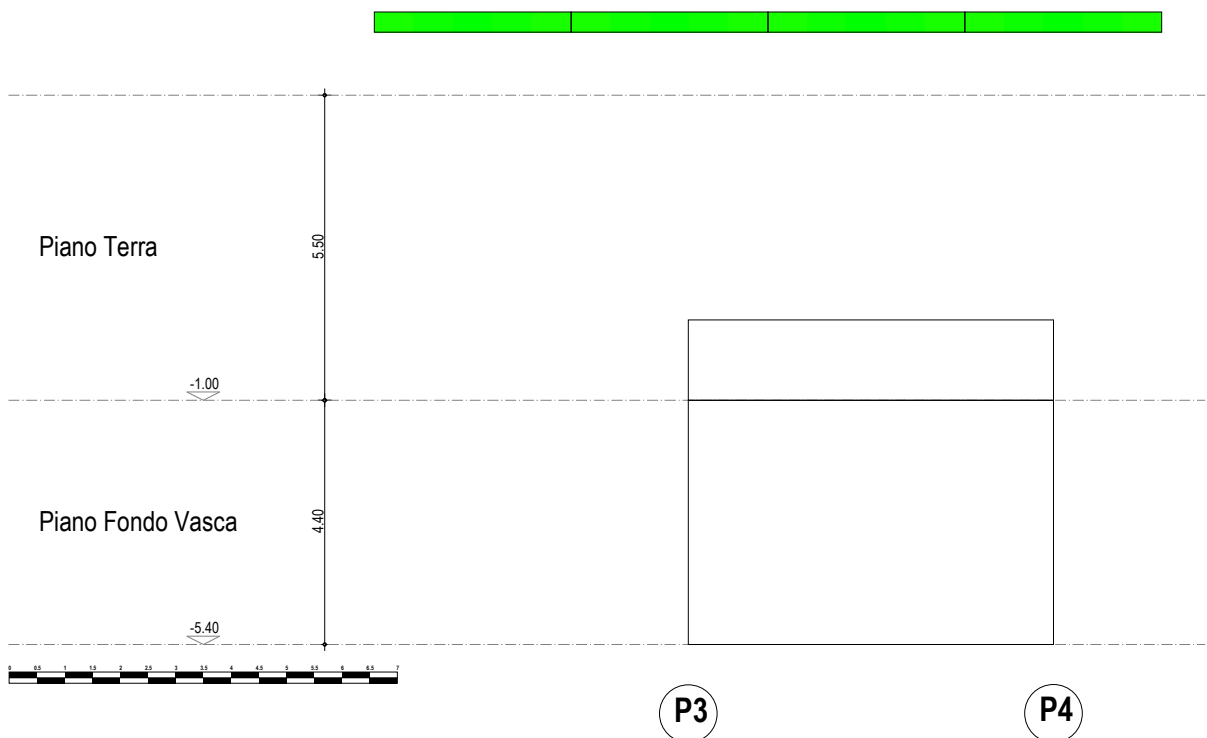
Telaio 2-4-6-8-10

SOLLECITAZIONI DI TAGLIO



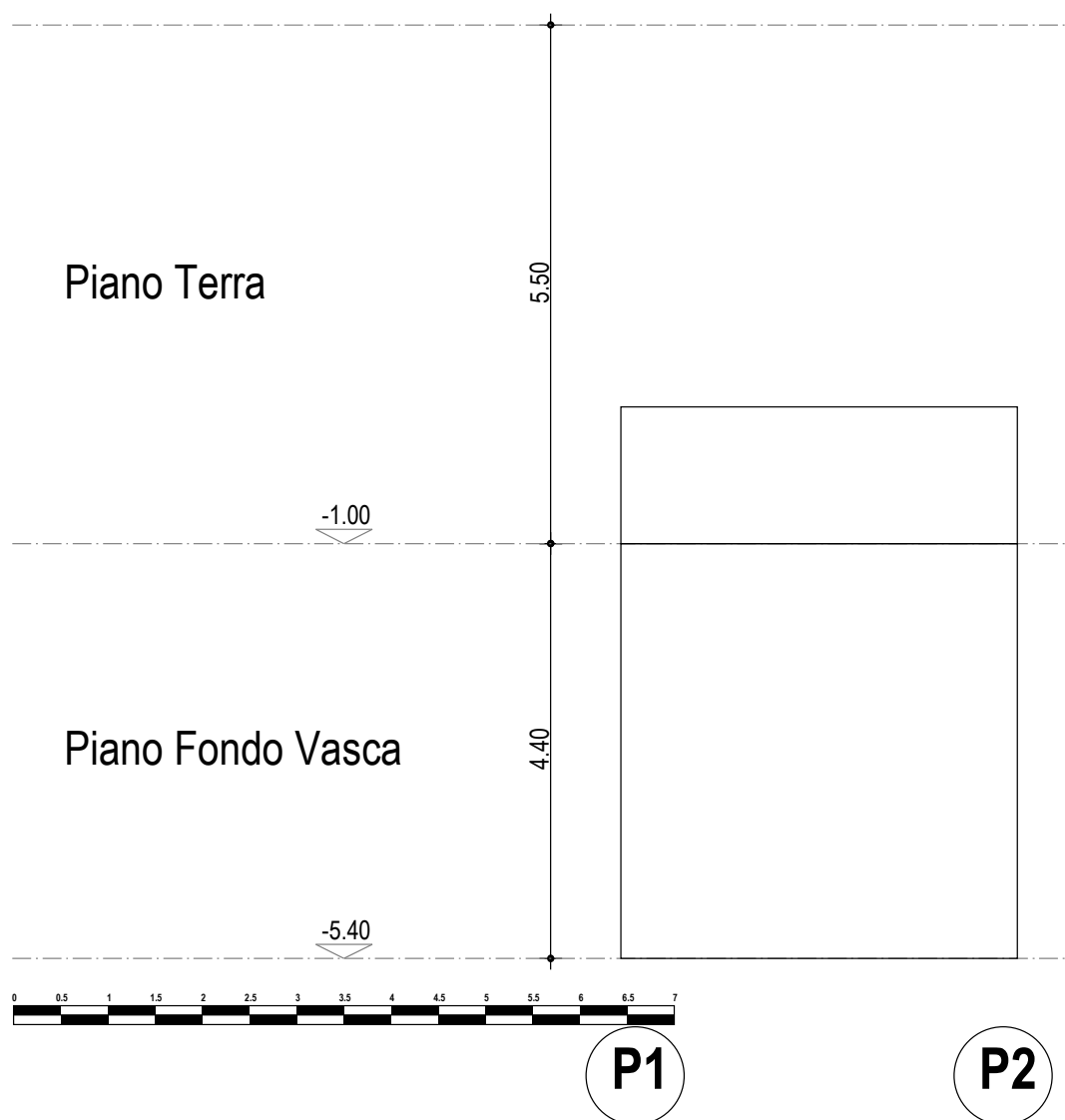
Telaio P3-P4

SOLLECITAZIONI DI TAGLIO



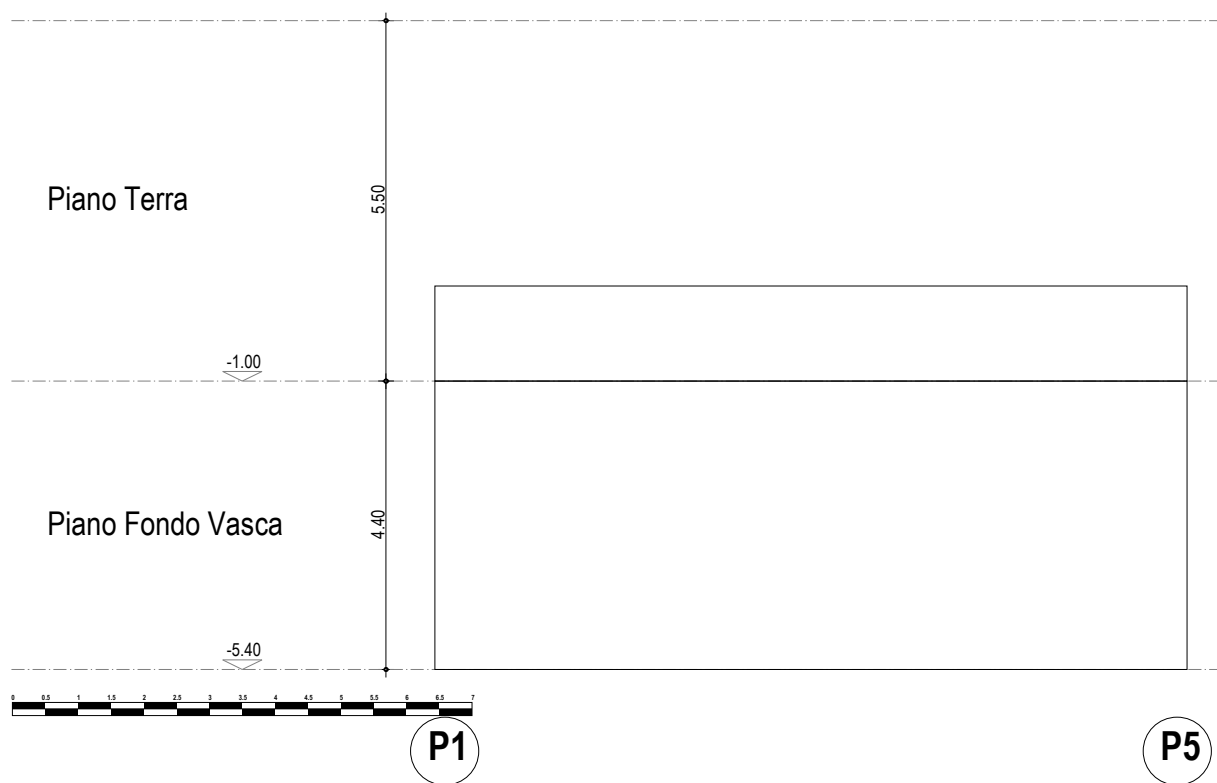
Telaio P1-P2

SOLLECITAZIONI DI TAGLIO



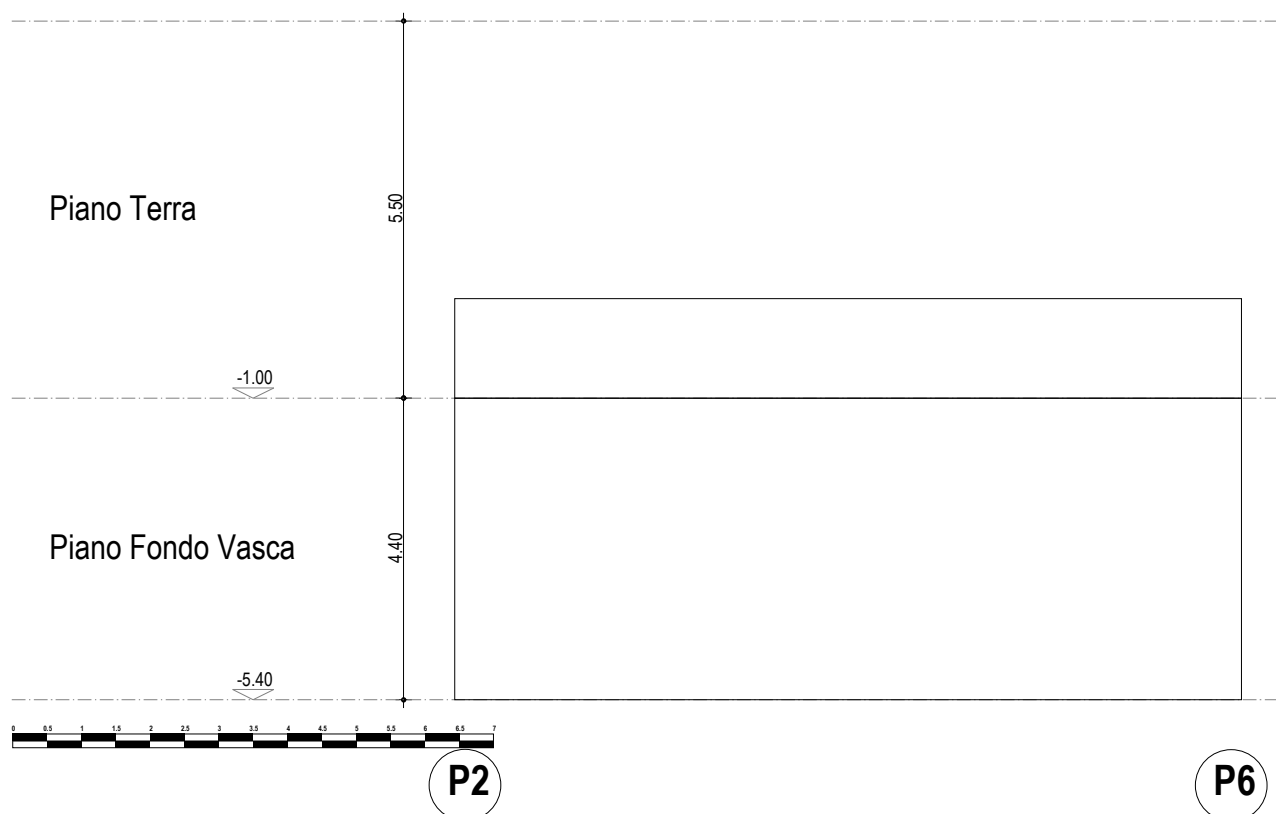
Telaio P1-P5

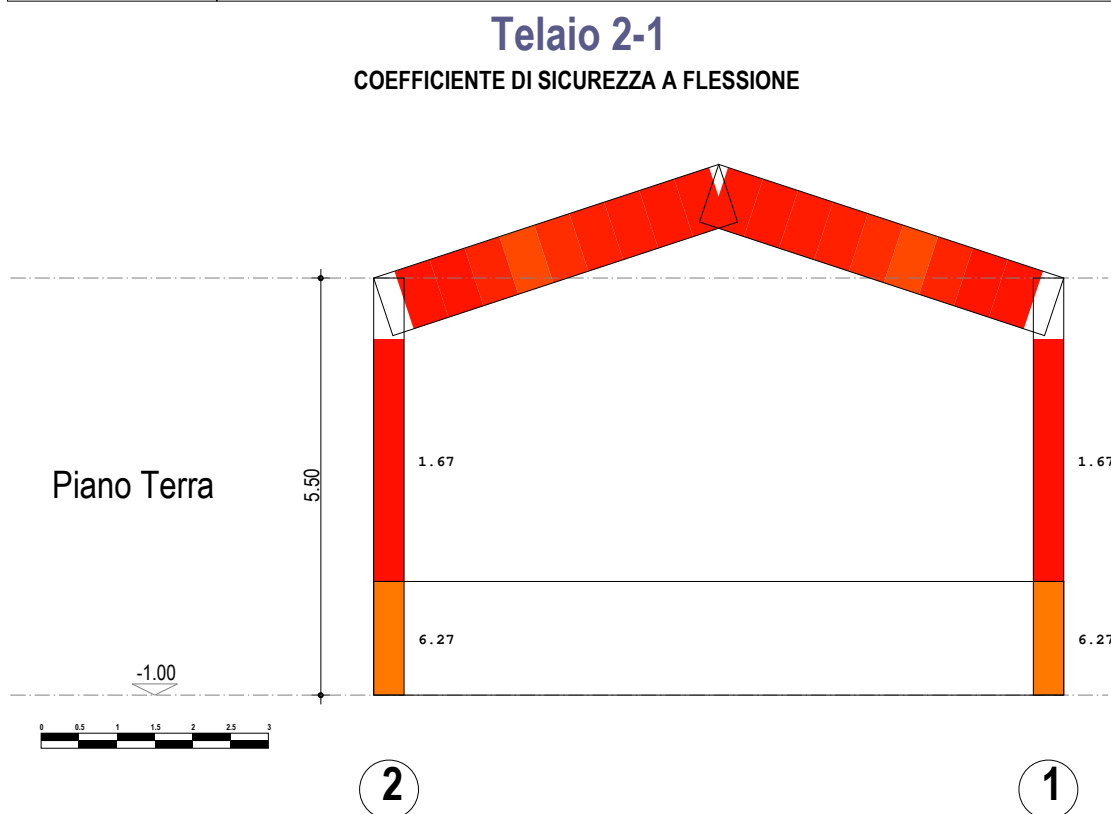
SOLLECITAZIONI DI TAGLIO



Telaio P2-P6

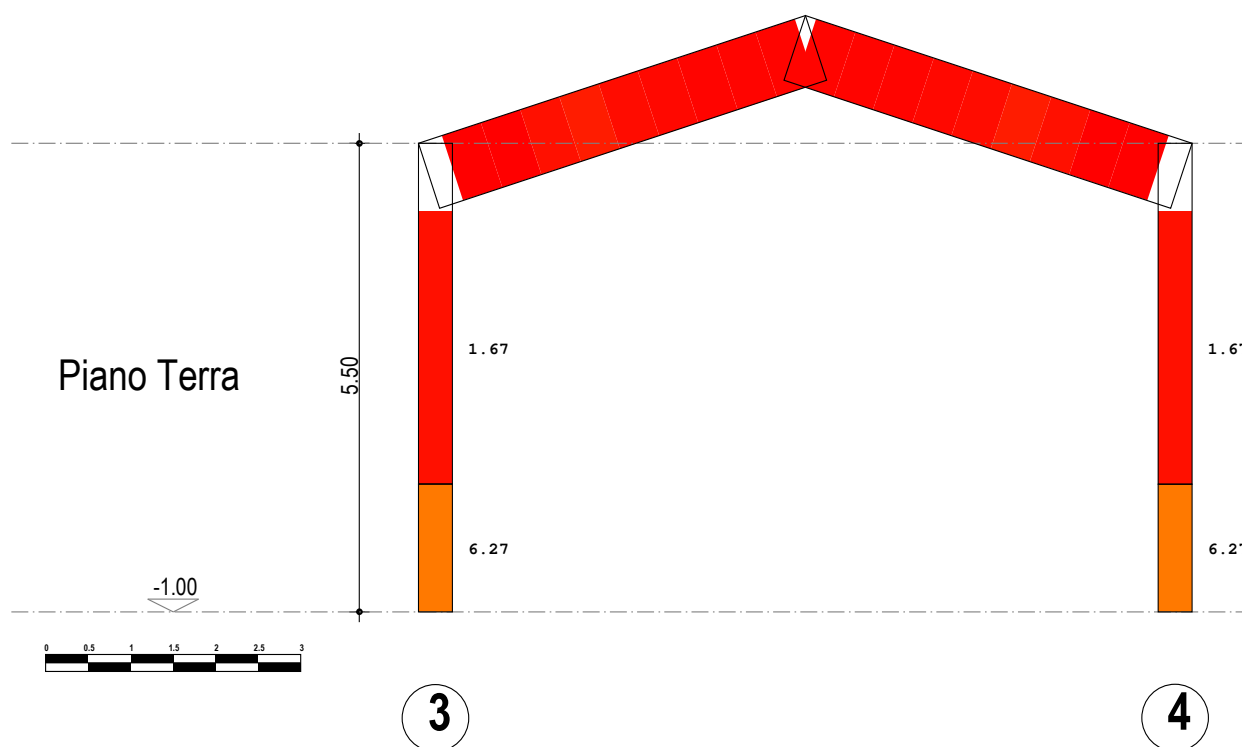
SOLLECITAZIONI DI TAGLIO





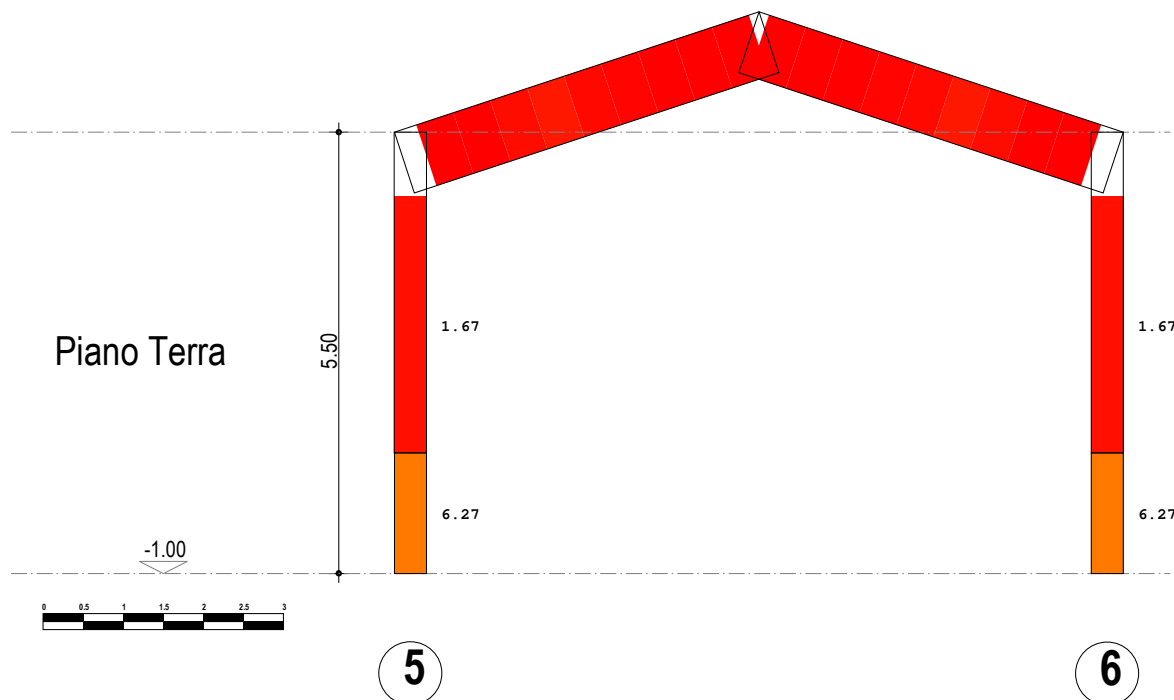
Telaio 3-4

COEFFICIENTE DI SICUREZZA A FLESSIONE



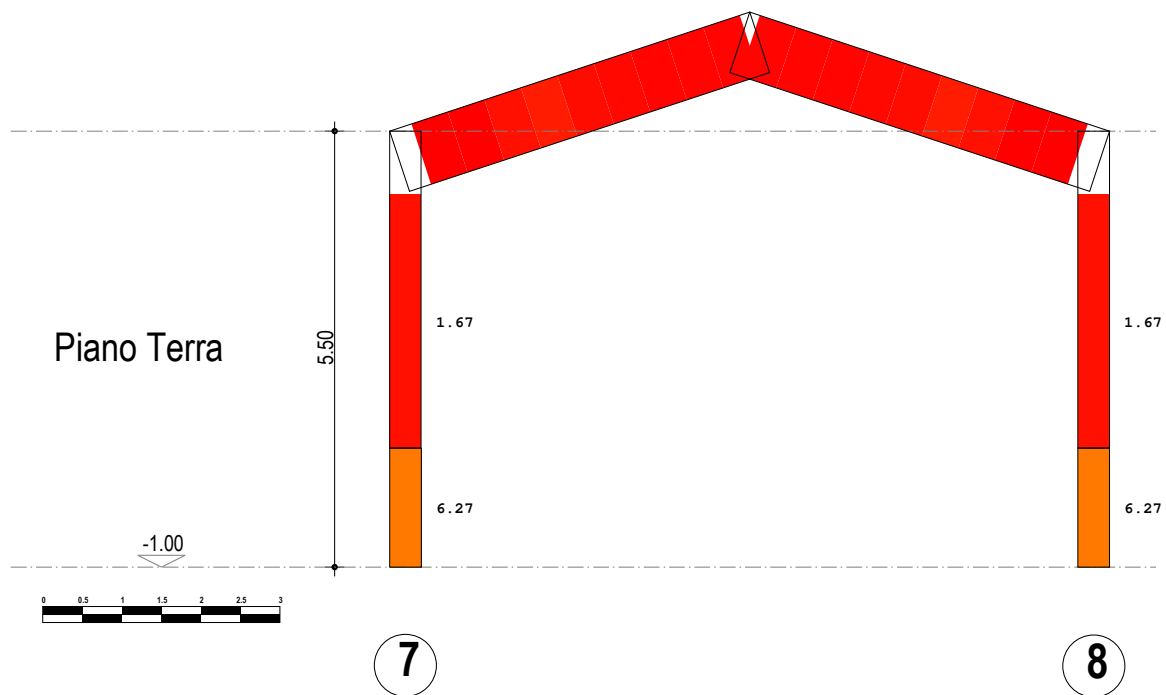
Telaio 5-6

COEFFICIENTE DI SICUREZZA A FLESSIONE



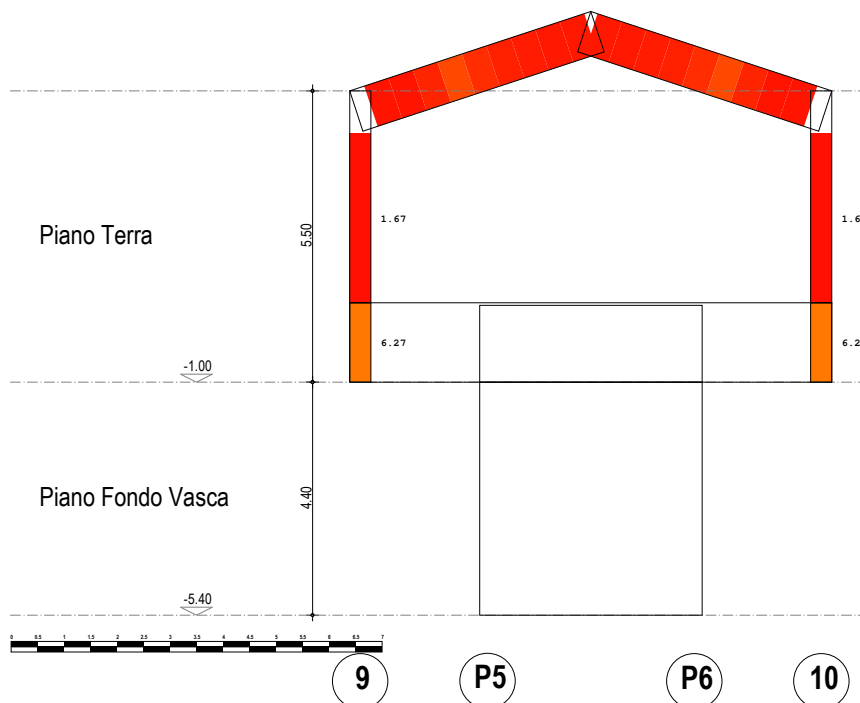
Telaio 7-8

COEFFICIENTE DI SICUREZZA A FLESSIONE



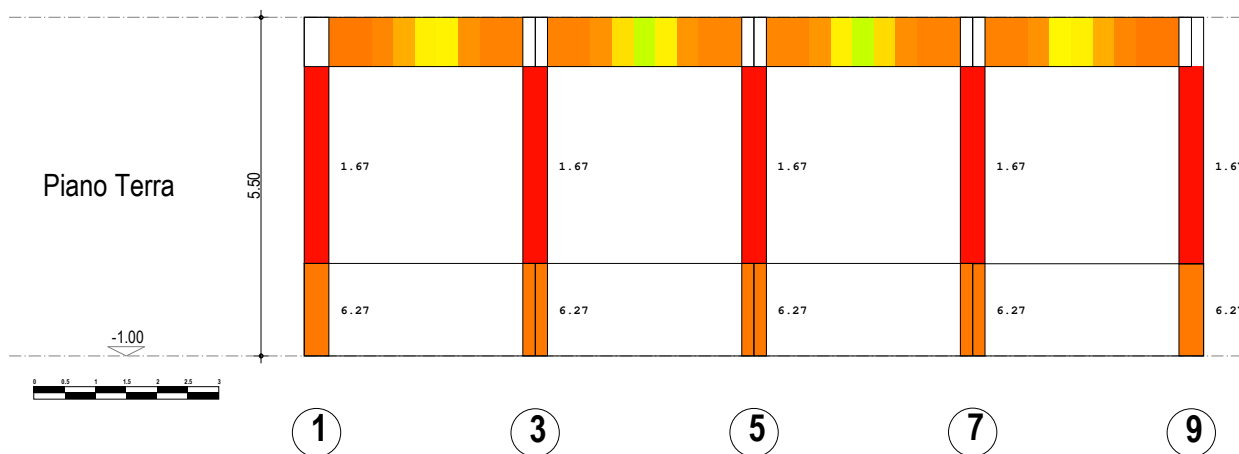
Telaio 9-P5-P6-10

COEFFICIENTE DI SICUREZZA A FLESSIONE



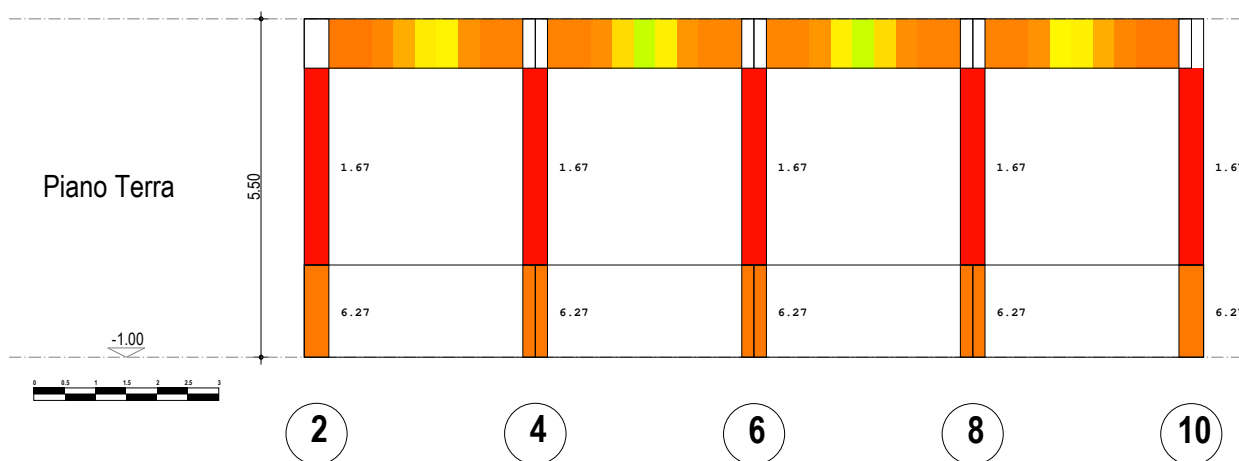
Telaio 1-3-5-7-9

COEFFICIENTE DI SICUREZZA A FLESSIONE



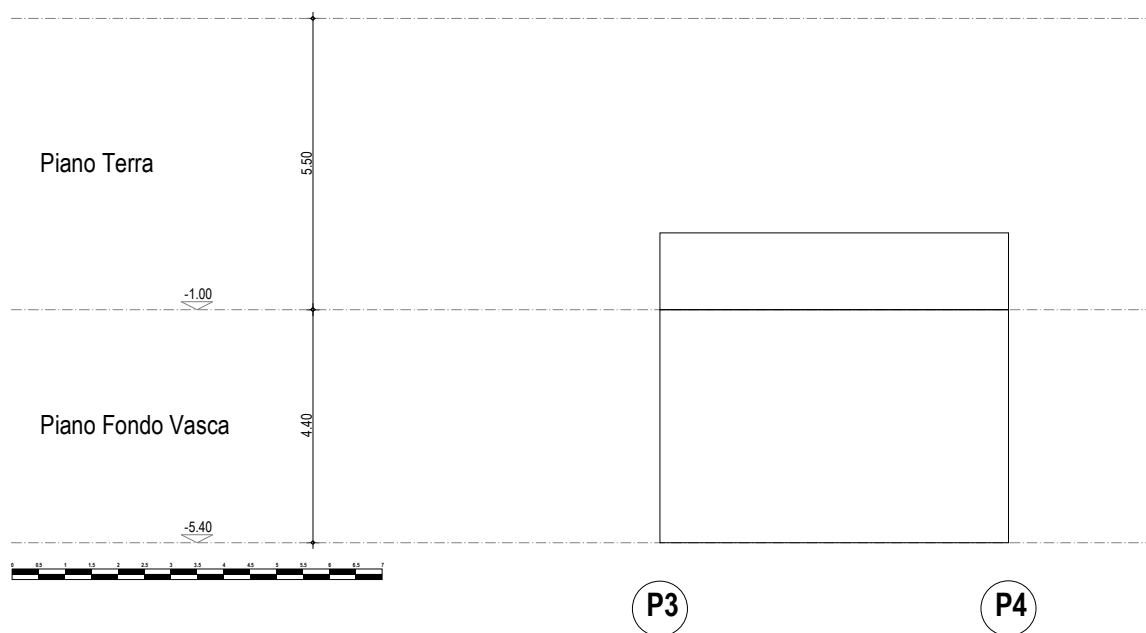
Telaio 2-4-6-8-10

COEFFICIENTE DI SICUREZZA A FLESSIONE



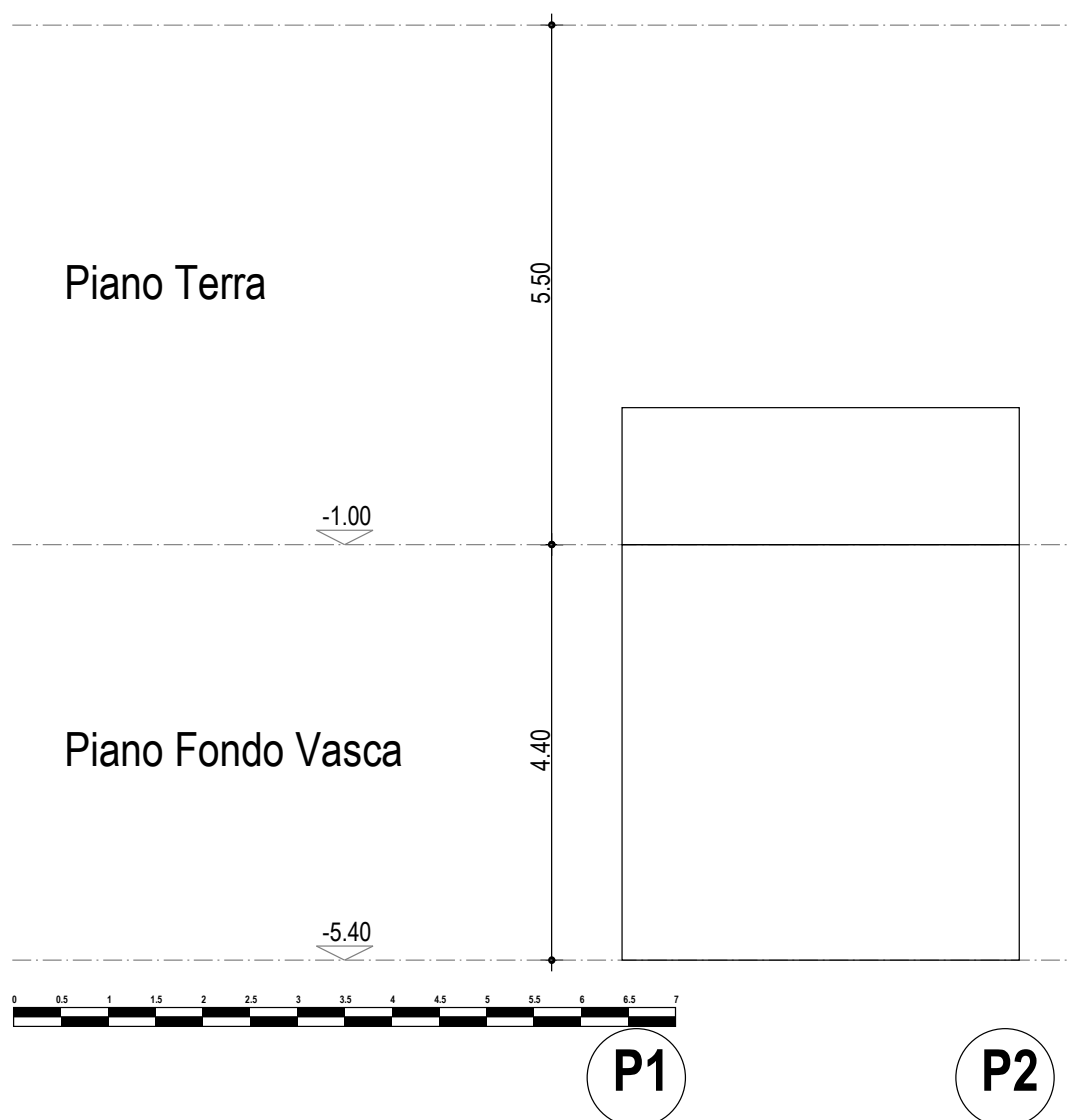
Telaio P3-P4

COEFFICIENTE DI SICUREZZA A FLESSIONE



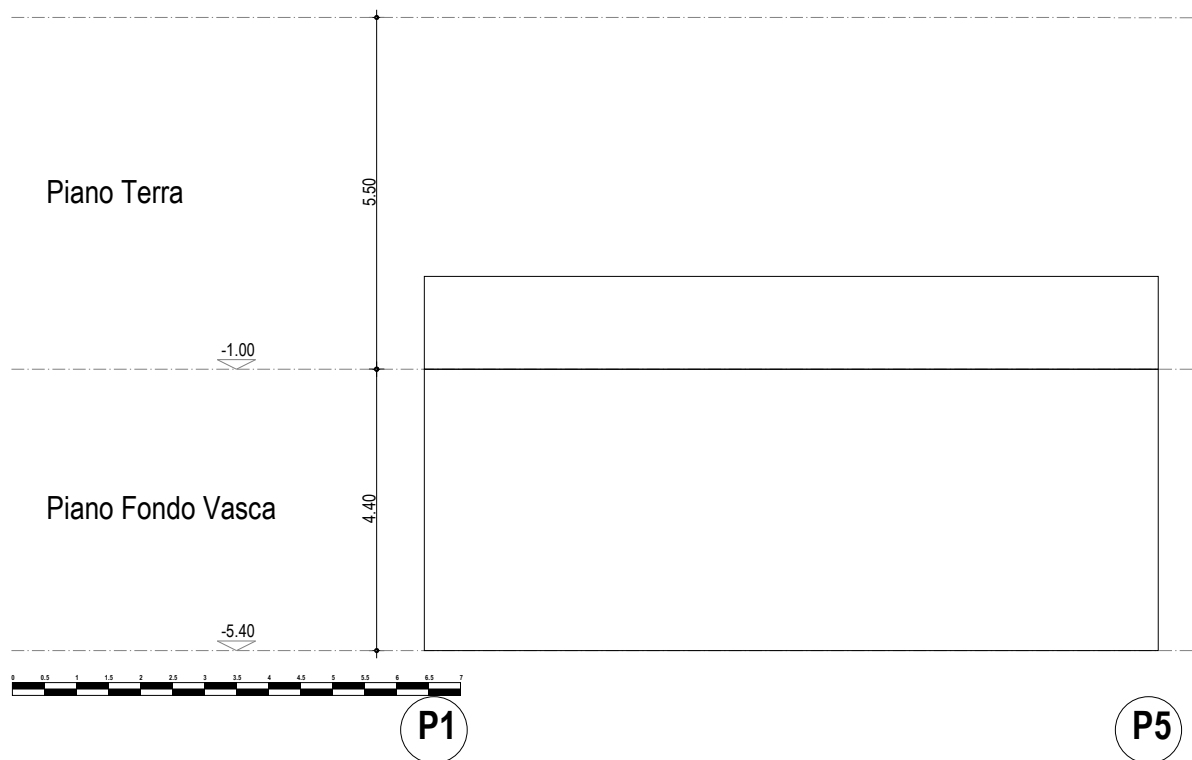
Telaio P1-P2

COEFFICIENTE DI SICUREZZA A FLESSIONE



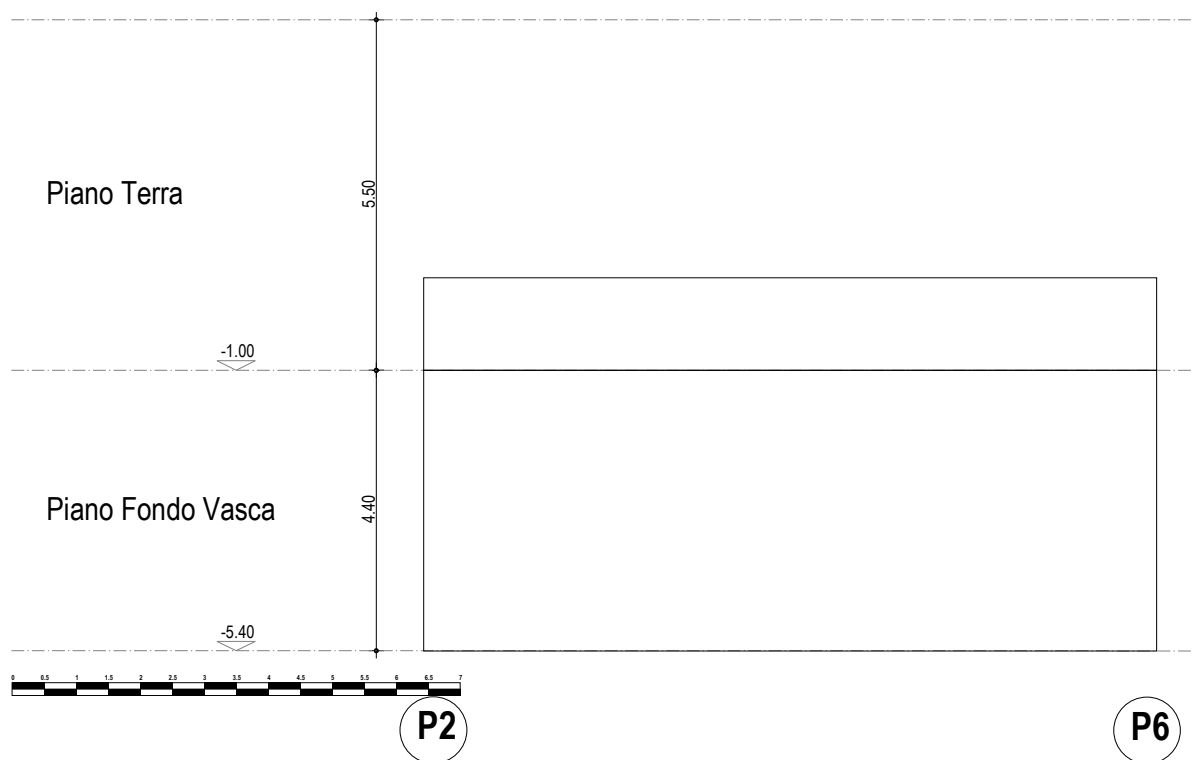
Telaio P1-P5

COEFFICIENTE DI SICUREZZA A FLESSIONE



Telaio P2-P6

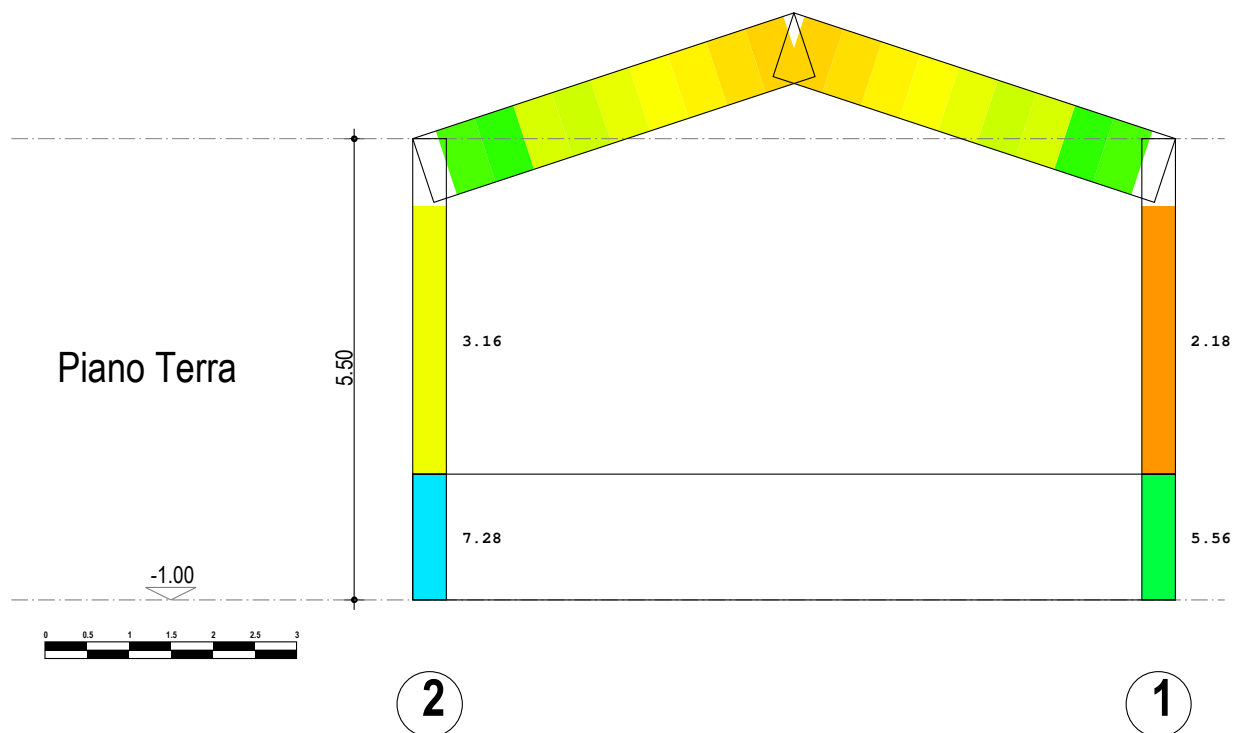
COEFFICIENTE DI SICUREZZA A FLESSIONE





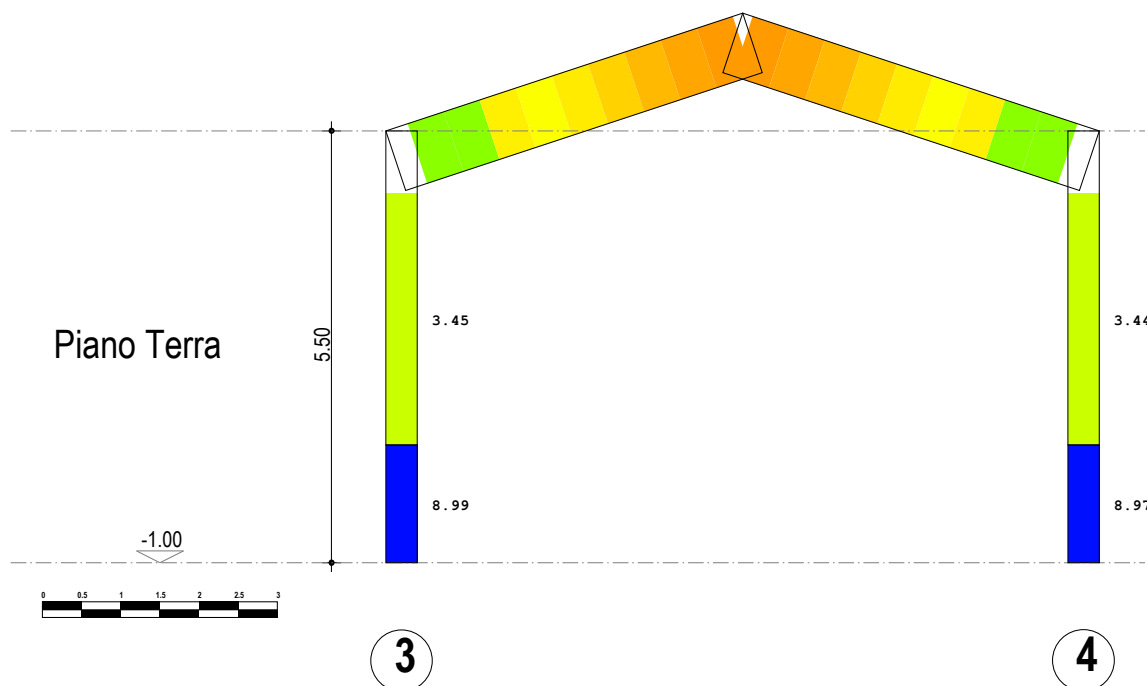
Telaio 2-1

COEFFICIENTE DI SICUREZZA A TAGLIO



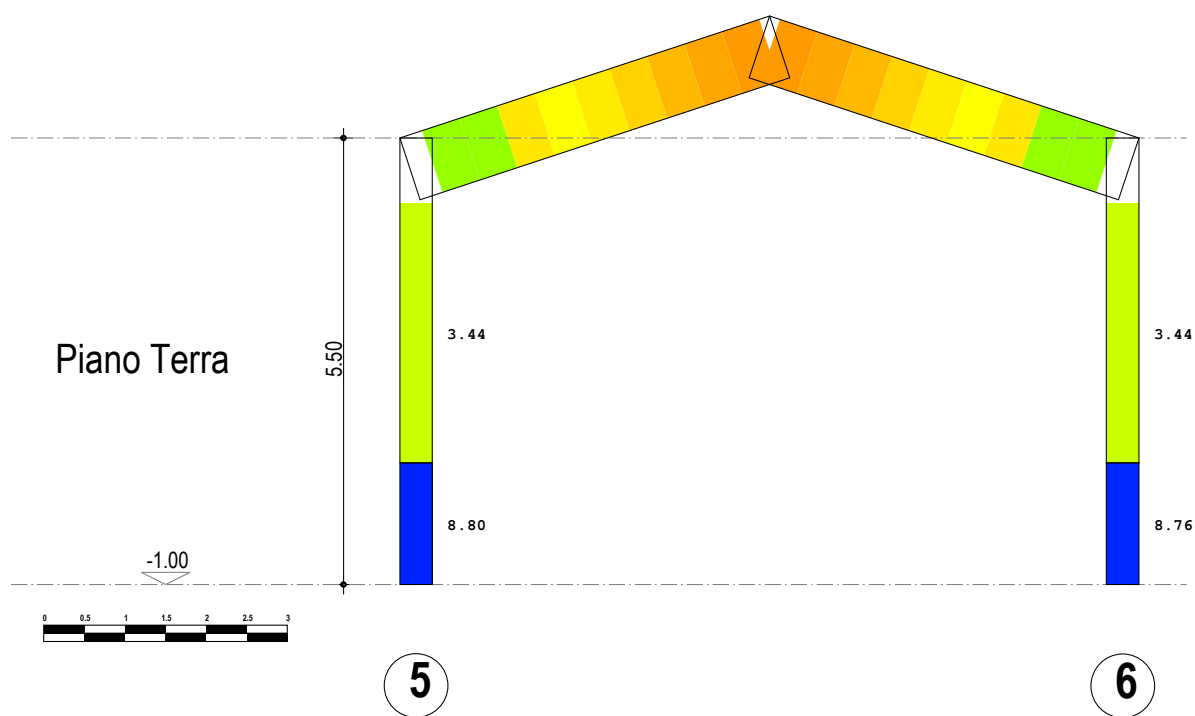
Telaio 3-4

COEFFICIENTE DI SICUREZZA A TAGLIO



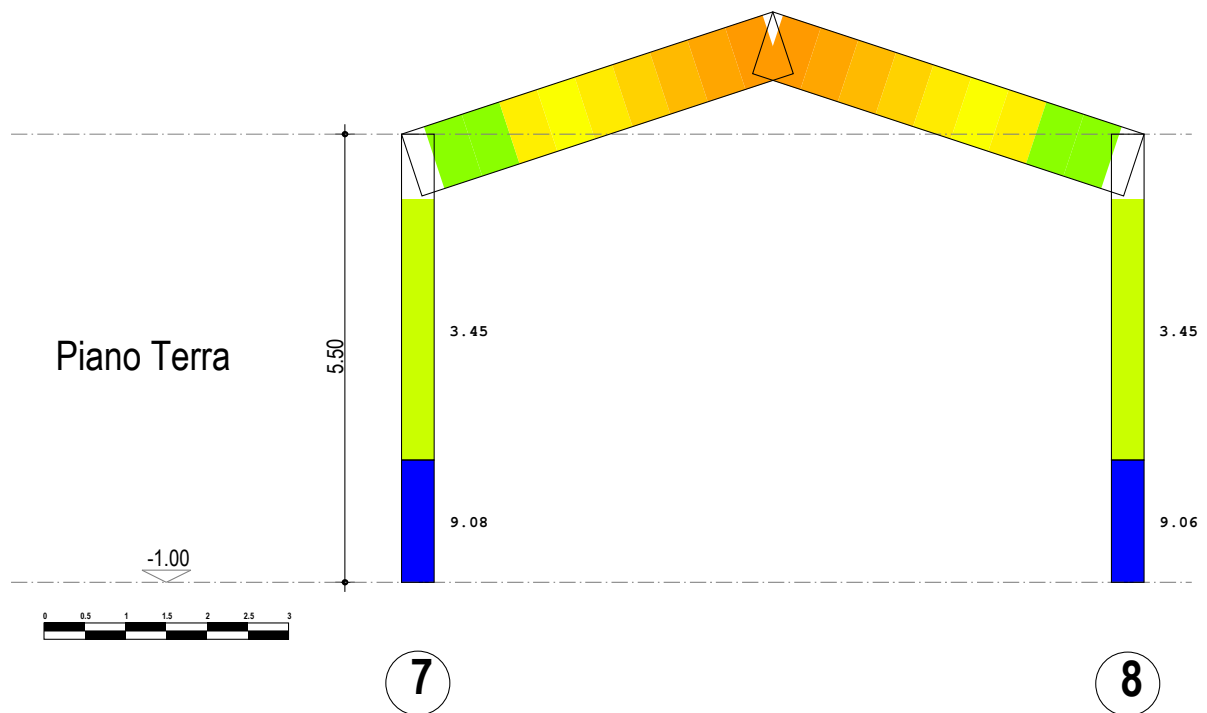
Telaio 5-6

COEFFICIENTE DI SICUREZZA A TAGLIO



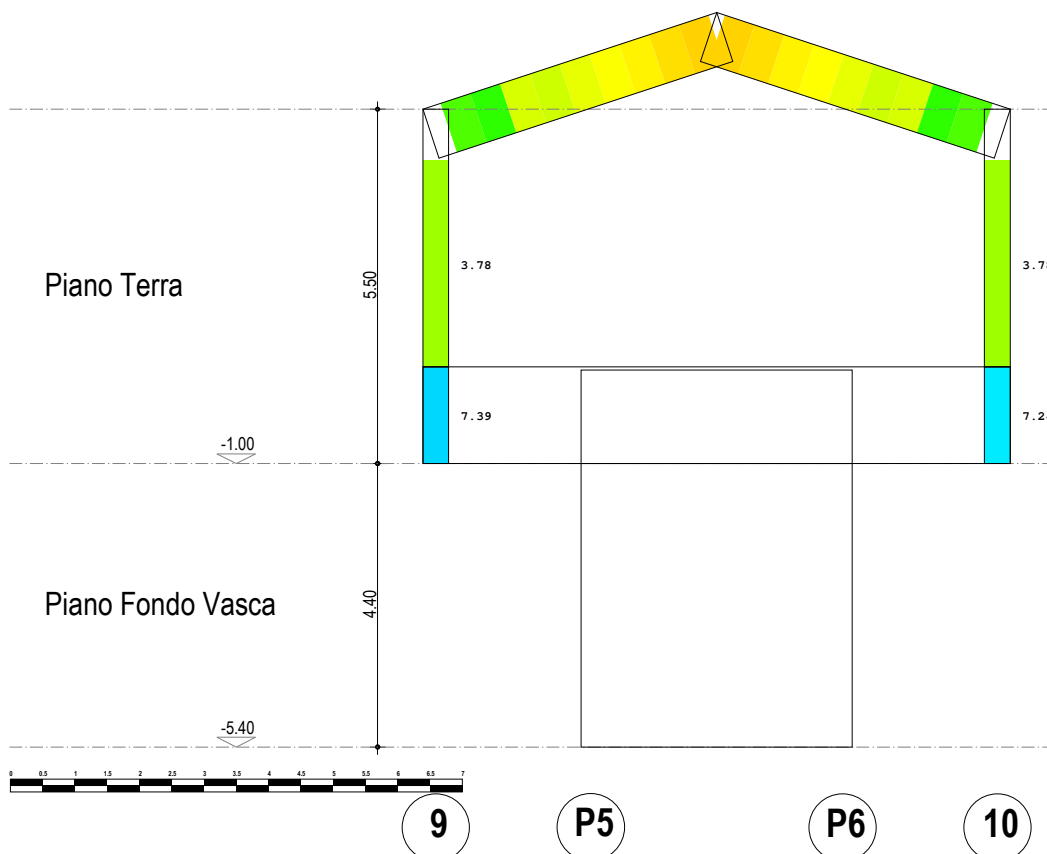
Telaio 7-8

COEFFICIENTE DI SICUREZZA A TAGLIO



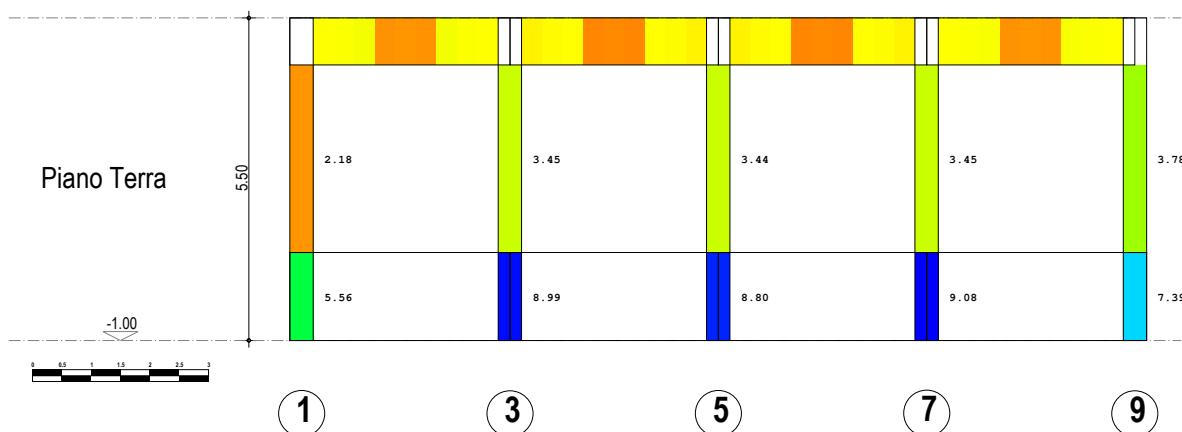
Telaio 9-P5-P6-10

COEFFICIENTE DI SICUREZZA A TAGLIO



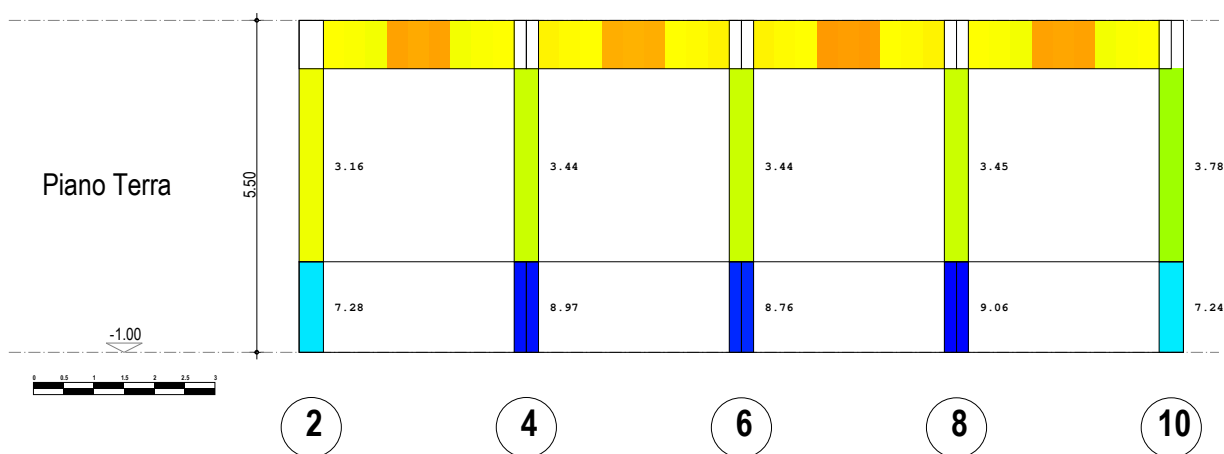
Telaio 1-3-5-7-9

COEFFICIENTE DI SICUREZZA A TAGLIO



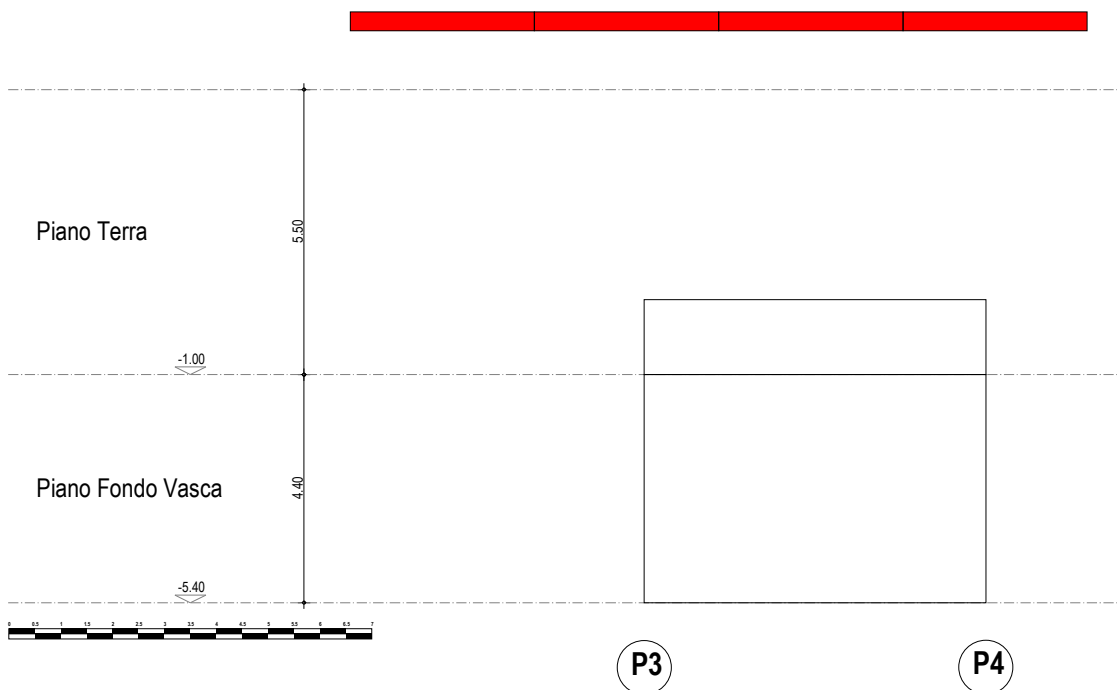
Telaio 2-4-6-8-10

COEFFICIENTE DI SICUREZZA A TAGLIO



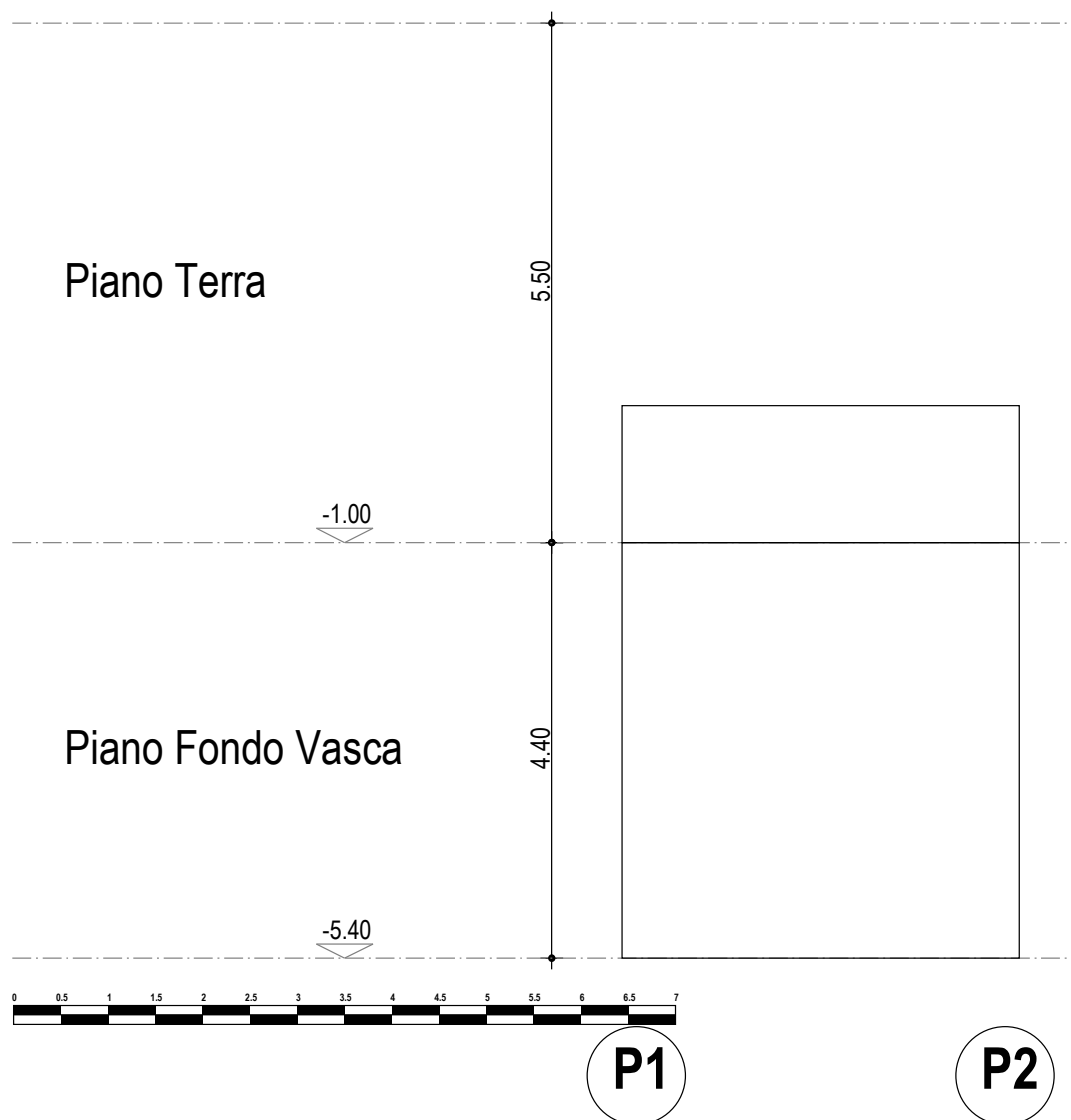
Telaio P3-P4

COEFFICIENTE DI SICUREZZA A TAGLIO



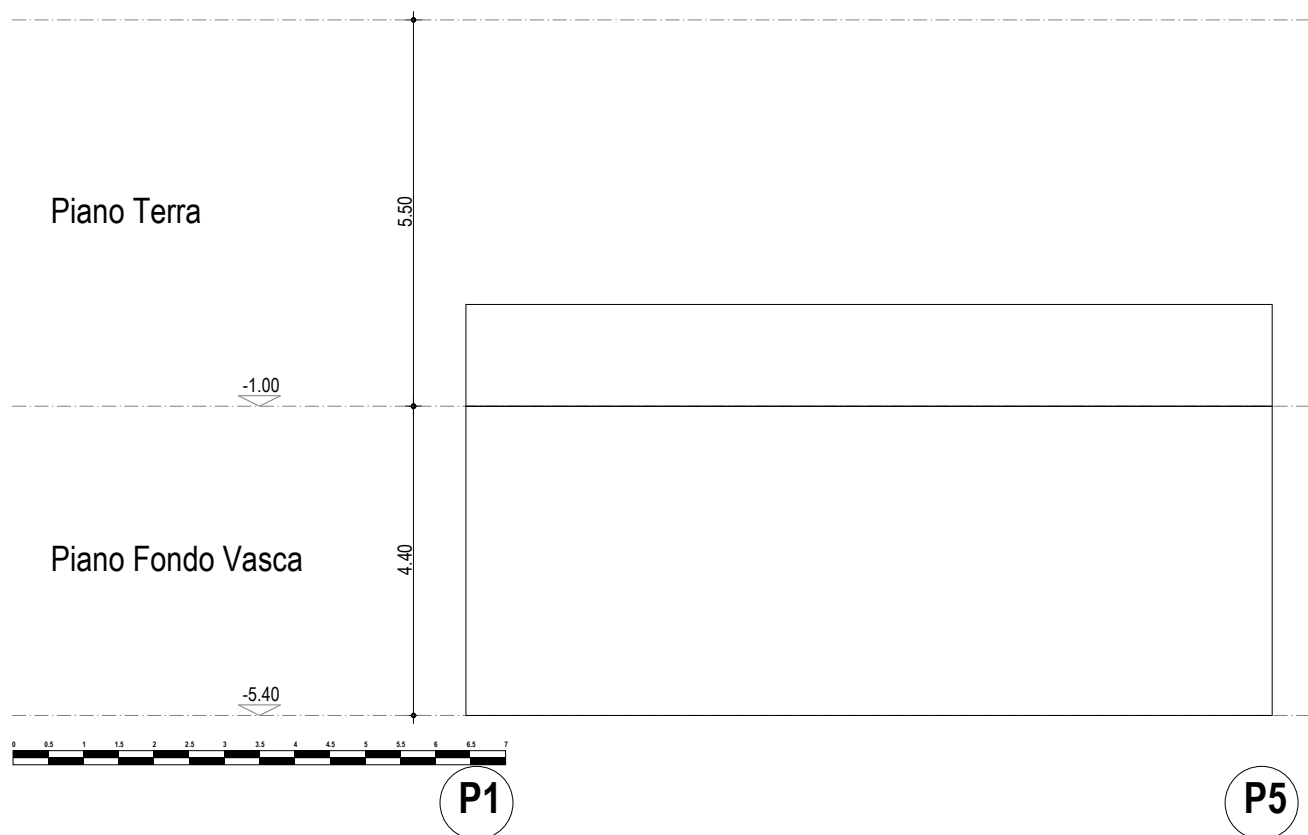
Telaio P1-P2

COEFFICIENTE DI SICUREZZA A TAGLIO



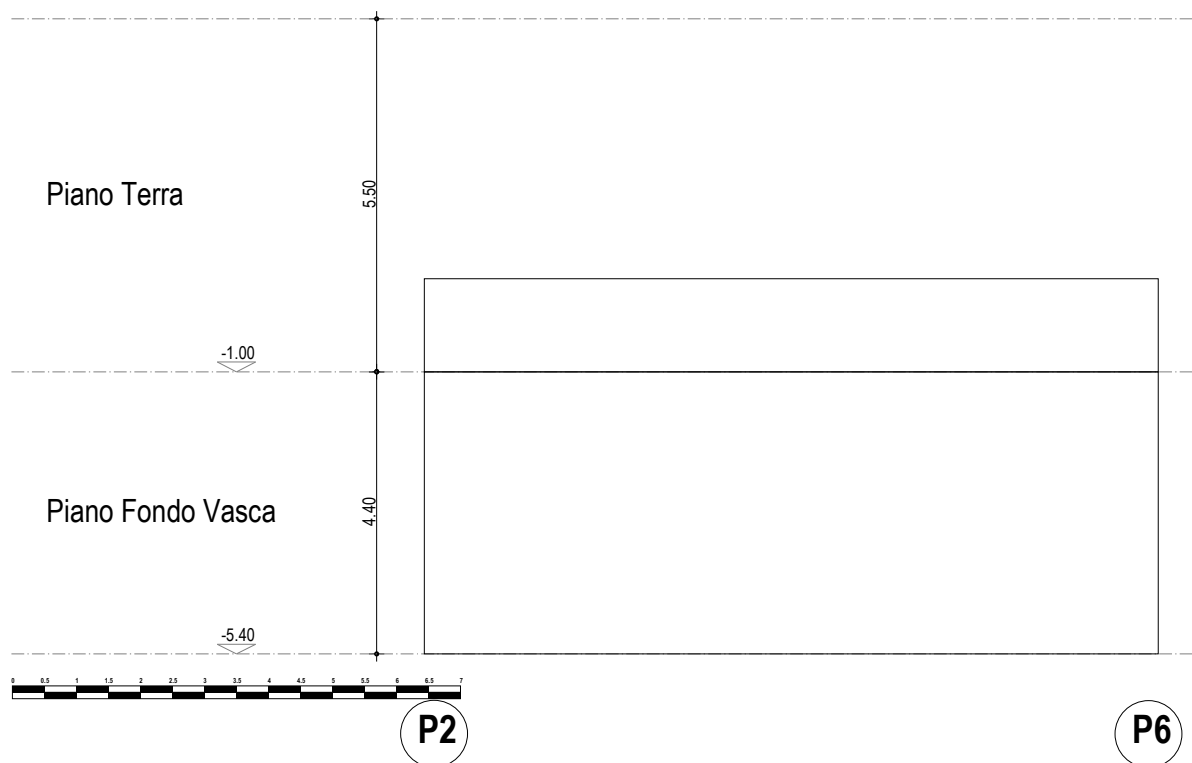
Telaio P1-P5

COEFFICIENTE DI SICUREZZA A TAGLIO



Telaio P2-P6

COEFFICIENTE DI SICUREZZA A TAGLIO



5 - CONCLUSIONI

Le verifiche eseguite in merito alla stabilità globale e locale della struttura hanno dato esito positivo per l'opera di progetto, pertanto la struttura risulta verificata rispetto alla crisi locale e globale in ogni sua parte sia per forze statiche che per sollecitazione sismica nel rispetto dei D.M. Min. LL. PP. 14 Gennaio 2008.

Si rilascia per gli usi consentiti dalla legge.

Il Tecnico
Ing. Fabio Mastellone di Castelvete