

Comune di VALVA

Provincia di SALERNO

Via XXIII Novembre 1980
84020 VALVA -SA-

FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO

Annualità 2011-2012

CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI
MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO SISMICO O DEMOLIZIONE E RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E
INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE

Post OPERAM
PROGETTO STRUTTURALE

RELAZIONE DI CALCOLO ANTE-OPERAM

Fase PROGETTUALE

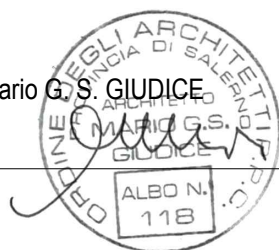
Progetto ESECUTIVO

II PROGETTISTA
Arch. Mario G. S. GIUDICE

Data

II RUP
Arch. Mario G. S. GIUDICE

Data



Scala Elaborato

TAVOLA

Revisione

S.00

.._.._....

Sommario

Descrizione generale opera.....	2
Normativa di riferimento	6
Relazione sui materiali e sulle dosature	8
Carichi e combinazioni di carico.....	9
Metodologie di calcolo, tipo di analisi e strumenti utilizzati.....	16
Prestazioni di progetto, classe della struttura, vita utile e procedure di qualità	21
Valutazione dei risultati e giudizio motivato sulla loro accettabilità	22
Relazione geotecnica e sulle fondazioni.....	26
Sintesi dei risultati.....	27
Conclusioni	29
Tabulato di calcolo elevazione.....	30

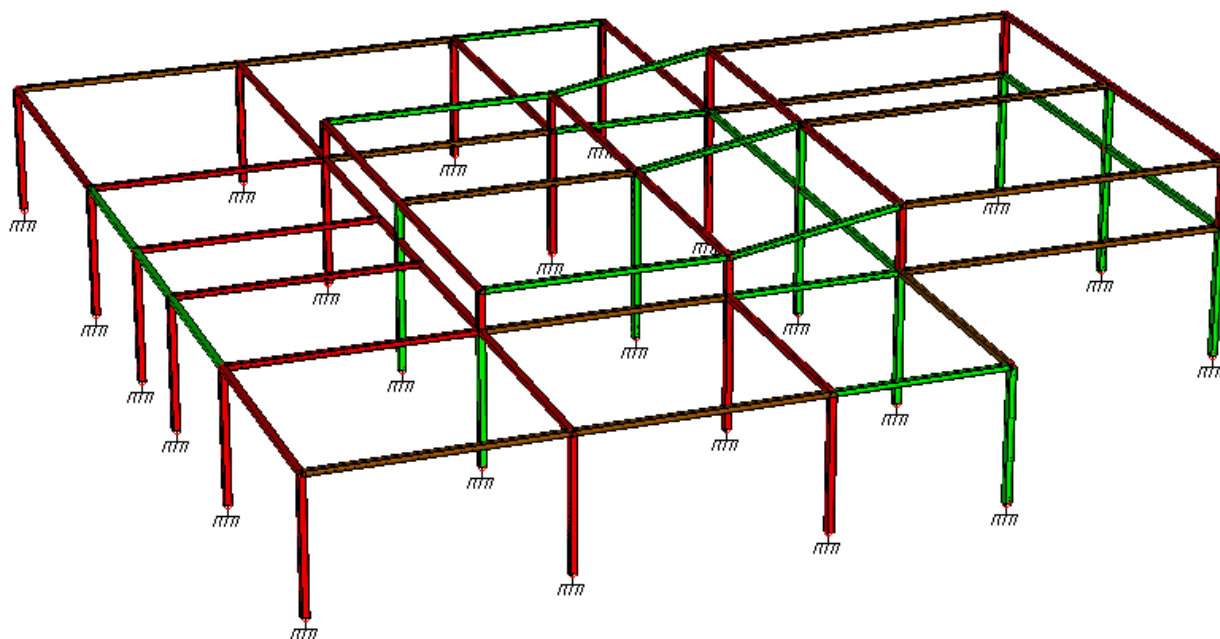
DESCRIZIONE GENERALE OPERA

L'immobile oggetto della presente verifica di finanziamento è ubicato sulla via Provinciale, all'inizio del centro abitato del Comune di Valva. Realizzato dopo gli eventi sismici del 23 novembre 1980 è caratterizzato da una struttura portante in acciaio con pannelli prefabbricati e copertura in lamiera grata coibentata. Scopo della presente relazione di calcolo si è resa necessaria al fine di coprendere l'effettivo comportamento della struttura secondo le azioni sismiche imposte dall'attuale normativa di riferimento, NTC2008.

Al fine di effettuare la verifica dell'opera sono state condotte delle indagini in sito per individuare il fattore di confidenza così come imposto dalle NTC2008.

La struttura è caratterizzata da una forma in pianta del tipo rettangolare con un prolungamento nel tratto centrale; l'ingombro massimo è pari a 26.45*31.6m circa; l'altezza varia da un minimo di 3.40m ad un massimo di 5.10m.

I profili sono del tipo ad I ed in particolare i pilastri HEA180 e le travi HEA140.



LIVELLO DI CONOSCENZA

Dai vari sopralluoghi effettuati è emerso che l'immobile presenta notevoli carenze strutturali vista la mancata realizzazione di qualsiasi opera di manutenzione ordinaria e straordinaria alle strutture. La struttura portante in acciaio risulta in molti punti ammalorata e priva di qualsiasi intervento di consolidamento e/o adeguamento.

COMUNE DI VALVA - SA -

FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012

CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO SISMICO O DEMOLIZIONE E

RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.

Descrizione delle indagini adottate per il raggiungimento del livello di conoscenza raggiunto nelle analisi.

Nel caso in esame vi è una carenza di documentazione progettuale risalente all'epoca di realizzazione dell'opera, pertanto sono state condotte le seguenti indagini:

- Rilievo geometrico delle parti strutturali a vista;
- Ricognizione diretta;
- Esame visivo.

Le NTC2008 individuano 3 Livelli di conoscenza in base alla quantità di informazioni di cui si dispone sull'opera da verificare:

TABELLA 2 Livelli di conoscenza in funzione delle informazioni disponibili, metodi di analisi ammessi, fattori di confidenza (FC)

A. Edifici in CA e in acciaio					
Livello di conoscenza	Informazioni disponibili			Metodi di analisi consentiti	FC
	Geometria (carpenterie)	Dettagli strutturali	Proprietà dei materiali		
Limitata (LC1)	Da disegni di carpenteria originali con rilievo visivo a campione oppure rilievo <i>ex novo</i> completo	Progetto simulato in accordo alle norme dell'epoca + <i>limitate</i> verifiche in sito	Valori usuali per la pratica costruttiva dell'epoca + <i>limitate</i> prove in sito	Analisi lineare statica o dinamica	1,35
Adeguate (LC2)		Disegni costruttivi incompleti + <i>limitate</i> verifiche in sito oppure <i>estese</i> verifiche in sito	Dalle specifiche originali di progetto o dai certificati di prova originali + <i>limitate</i> prove in sito oppure <i>estese</i> prove in sito	Tutti	1,20
Accurata (LC3)		Disegni costruttivi completi + <i>limitate</i> verifiche in sito oppure <i>esaustive</i> verifiche in sito	Dai certificati di prova originali o dalle specifiche originali di progetto + <i>estese</i> prove in sito oppure <i>esaustive</i> prove in sito	Tutti	1,00

Per quanto esposto per il caso in esame è da considerarsi **LIVELLO DI CONOSCENZA LC1**, a cui corrisponde un **fattore di confidenza pari a 1.35**.

Tale fattore di confidenza rappresenta la percentuale di decremento delle caratteristiche meccaniche dei profili.

COMUNE DI VALVA - SA -

FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012

CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO SISMICO O DEMOLIZIONE E

RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.

INTESTAZIONE E DATI CARATTERISTICI DELLA STRUTTURA

Nome dell'archivio di lavoro	Ante operam
Intestazione del lavoro	MasterSap
Tipo di struttura	Nello Spazio
Tipo di analisi	Statica e Dinamica
Tipo di soluzione	Lineare
Unita' di misura delle forze	kg
Unita' di misura delle lunghezze	m
Normativa	NTC/2008

NORMATIVA

Vita nominale costruzione	50 anni
Classe d'uso costruzione	II
Vita di riferimento	50 anni
Spettro di risposta	Stato limite ultimo slv
Probabilita' di superamento periodo di riferimento	10
Tempo di ritorno del sisma	475 anni
Localita'	Valva - (SA)
ag/g	0.2333
F0	2.31
Tc	0.37
Categoria del suolo	E
Fattore topografico	1

STATO LIMITE ULTIMO

Coefficiente di smorzamento	5%
Eccentricita' accidentale	5%
Numero di frequenze	3
Fattore q di struttura per sisma orizzontale	$qor = 2.4$ [$q0X = 2.4$ $q0Y = 2.4$ $kw = 1$ $Kr = 1$]
Duttilita'	Bassa Duttilita'

PARAMETRI SISMICI

Angolo del sisma nel piano orizzontale	0
Sisma verticale	Assente
Combinazione dei modi	CQC
Combinazione componenti azioni sismiche	NTC 2008 - Eurocodice 8
λ	0.3
μ	0.3

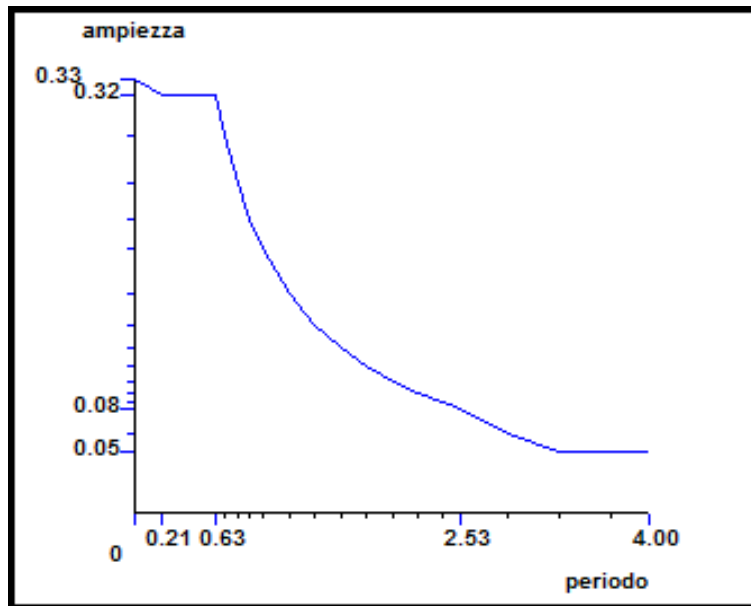
COMUNE DI VALVA - SA -

FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012

CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO SISMICO O DEMOLIZIONE E

RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.

Grafico spettri Norme Tecniche delle Costruzioni SLV



Fattore di importanza γ_i 1 applicato

Spettri orizzontali:

Num.	Periodo	A.slu X
1	0.000	0.3283
2	0.211	0.3160
3	0.633	0.3160
4	0.700	0.2859
5	0.800	0.2501
6	0.900	0.2224
7	1.000	0.2001
8	1.200	0.1668
9	1.400	0.1429
10	1.600	0.1251
11	1.800	0.1112
12	2.000	0.1001
13	2.200	0.0910
14	2.400	0.0834
15	2.533	0.0790
16	2.900	0.0603
17	3.300	0.0467
18	3.700	0.0467
19	4.000	0.0467

NORMATIVA DI RIFERIMENTO

Il calcolo delle opere si è svolta nel rispetto della seguente normativa vigente:

- • D.M 14.01.2008 - Nuove Norme tecniche per le costruzioni;
- • Circ. Ministero Infrastrutture e Trasporti 2 febbraio 2009, n. 617 Istruzioni per l'applicazione delle "Nuove norme tecniche per le costruzioni" di cui al D.M. 14 gennaio 2008;

Le norme NTC 2008, precisano che la sicurezza e le prestazioni di una struttura o di una parte di essa devono essere valutate in relazione all'insieme degli stati limite che verosimilmente si possono verificare durante la vita normale.

Prescrivono inoltre che debba essere assicurata una robustezza nei confronti di azioni eccezionali.

Le prestazioni della struttura e la vita nominale sono riportati nei successivi tabulati di calcolo della struttura

La sicurezza e le prestazioni saranno garantite verificando gli opportuni stati limite definiti di concerto con il Committente in funzione dell'utilizzo della struttura, della sua vita nominale e di quanto stabilito dalle norme di cui al D.M. 14.01.2008 e s.m. ed i.

In particolare si è verificata :

- la sicurezza nei riguardi degli stati limite ultimi (**SLU**) che possono provocare eccessive deformazioni permanenti, crolli parziali o globali, dissesti, che possono compromettere l'incolumità delle persone e/o la perdita di beni, provocare danni ambientali e sociali, mettere fuori servizio l'opera. Per le verifiche sono stati utilizzati i coefficienti parziali relativi alle azioni ed alle resistenze dei materiali in accordo a quanto previsto dal D.M. 14.01.2008 per i vari tipi di materiale. I valori utilizzati sono riportati nel fascicolo delle elaborazioni numeriche allegate.
- la sicurezza nei riguardi degli stati limite di esercizio (**SLE**) che possono limitare nell'uso e nella durata l'utilizzo della struttura per le azioni di esercizio. In particolare di concerto con il committente e coerentemente alle norme tecniche si sono definiti i limiti riportati nell'allegato fascicolo delle calcolazioni.
- la sicurezza nei riguardi dello stato limite del danno (**SLD**) causato da azioni sismiche con opportuni periodi di ritorno definiti di concerto al committente ed alle norme vigenti per le costruzioni in zona sismica

COMUNE DI VALVA - SA -

FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012

CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO SISMICO O DEMOLIZIONE E

RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.

- robustezza nei confronti di opportune azioni accidentali in modo da evitare danni sproporzionati in caso di incendi, urti, esplosioni, errori umani.
- Per quando riguarda le fasi costruttive intermedie la struttura non risulta cimentata in maniera più gravosa della fase finale.

- **REFERENZE TECNICHE (Cap. 12 D.M. 14.01.2008)**

- UNI ENV 1992-1-1 Parte 1-1:Regole generali e regole per gli edifici.
- UNI EN 206-1/2001 - Calcestruzzo. Specificazioni, prestazioni, produzione e conformità.
- UNI EN 1993-1-1 - Parte 1-1:Regole generali e regole per gli edifici.
- UNI EN 1995-1 – Costruzioni in legno
- UNI EN 1998-1 – Azioni sismiche e regole sulle costruzioni
- UNI EN 1998-5 – Fondazioni ed opere di sostegno

RELAZIONE SUI MATERIALI E SULLE DOSATURE

ACCIAIO PER CARPENTERIA METALLICA

Proprietà dei materiali per la fase di analisi strutturale

Modulo Elastico: $E = 2.100.000 \text{ kg/cm}^2$ (210.000 N/mm^2)

Coefficiente di Poisson: $\nu = 0.3$

Modulo di elasticità trasversale: $G = E / [2*(1+\nu)]$ (N/mm^2)

Coefficiente di espansione termica lineare: $\alpha = 12*10^{-6}$ per $^{\circ}\text{C}^{-1}$ (per $T < 100^{\circ}\text{C}$)

Densità: $\rho = 7850 \text{ kg/m}^3$

Caratteristiche minime dei materiali per profili tubolari

	S235
tensione di rottura	360 N/mm^2
tensione di snervamento	235 N/mm^2

E' stato assunto un acciaio S235JR in quanto è l'acciaio con minor caratteristiche meccaniche utilizzato all'epoca della realizzazione dell'opera.

Bulloneria

Nelle unioni con bulloni si assumono le seguenti resistenze di calcolo:

STATO DI TENSIONE					
CLASSE VITE	f_{tb} (N/mm^2)	f_{yb} (N/mm^2)	$f_{k,N}$ (N/mm^2)	$f_{d,N}$ (N/mm^2)	$f_{d,V}$ (N/mm^2)
8.8	800	640	560	560	396

legenda:

$f_{k,N}$ è assunto pari al minore dei due valori $f_{k,N} = 0.7 f_t$ ($f_{k,N} = 0.6 f_t$ per viti di classe 6.8)

$f_{k,N} = f_y$ essendo f_{tb} ed f_{yb} le tensioni di rottura e di snervamento

$f_{d,N} = f_{k,N}$ = resistenza di calcolo a trazione

$f_{d,V} = f_{k,N} / \sqrt{2}$ = resistenza di calcolo a taglio

SONO STATE DECREMENTATE LE CARATTERISTICHE DI RESISTENZA DEI MATERIALI, SOPRA INDIVIDUATE, DEL FATTO DI CONFIDENZA (1.35).

CARICHI E COMBINAZIONI DI CARICO

COMBINAZIONI DELLE AZIONI SULLA COSTRUZIONE

Le azioni definite come al § 2.5.1 delle NTC 2008 sono state combinate in accordo a quanto definito al § 2.5.3. applicando i coefficienti di combinazione come di seguito definiti:

Tabella 2.5.I – Valori dei coefficienti di combinazione

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

I valori dei coefficienti parziali di sicurezza γ_{Gi} e γ_{Qj} utilizzati nelle calcolazioni sono dati nelle NTC 2008 in § 2.6.1, Tab. 2.6.I

AZIONI AMBIENTALI E NATURALI

Si è concordato con il Committente che le prestazioni attese nei confronti delle azioni sismiche siano verificate agli stati limite, sia di esercizio che ultimi individuati riferendosi alle prestazioni della costruzione nel suo complesso, includendo gli elementi strutturali, quelli non strutturali e gli impianti.

Gli stati limite di esercizio sono:

- **Stato Limite di Operatività (SLO)**

- **Stato Limite di Danno (SLD)**

Gli stati limite ultimi sono:

- **Stato Limite di salvaguardia della Vita (SLV)**

- **Stato Limite di prevenzione del Collasso (SLC)**

Le probabilità di superamento nel periodo di riferimento PVR , cui riferirsi per individuare l'azione sismica agente in ciascuno degli stati limite considerati, sono riportate nella successiva tabella:

Stati Limite PVR :		Probabilità di superamento nel periodo di riferimento VR
Stati limite di esercizio	SLO	81%
	SLD	63%

COMUNE DI VALVA - SA -

FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012

CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO SISMICO O DEMOLIZIONE E

RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.

Stati limite ultimi	SLV	10%
	SLC	5%

Per la definizione delle forme spettrali (spettri elastici e spettri di progetto), in conformità ai dettami del D.M. 14 gennaio 2008 § 3.2.3. sono stati definiti i seguenti termini:

- Vita Nominale
- Classe d'Uso;
- Categoria del suolo;
- Coefficiente Topografico;
- Latitudine e longitudine del sito oggetto di edificazione

Tali valori sono stati utilizzati da apposita procedura informatizzata sviluppata dalla STS s.r.l., che, a partire dalle coordinate del sito oggetto di intervento, fornisce i parametri di pericolosità sismica da considerare ai fini del calcolo strutturale, riportati nei tabulati di calcolo.

Si è inoltre concordato che le verifiche delle prestazioni saranno effettuate per le azioni derivanti dalla **neve, dal vento e dalla temperatura** secondo quanto previsto al cap. 3 del DM 14.01.08 e della Circolare del Ministero delle Infrastrutture e dei Trasporti del 2 febbraio 2009 n. 617 per un periodo di ritorno coerente alla classe della struttura ed alla sua vita utile.

Nel caso in specie trattandosi di opere di classe II, gli stati limite da verificare ed il tipo di verifica da effettuare secondo norma sono i seguenti:

- Stato Limite di Danno (SLD) con controllo degli spostamenti;
- Stato Limite di Salvaguardia (SLD) con verifica di resistenza.

DESTINAZIONE D'USO E SOVRACCARICHI VARIABILI DOVUTO ALLE AZIONI ANTROPICHE

Per la determinazione dell'entità e della distribuzione spaziale e temporale dei sovraccarichi variabili si è fatto riferimento alla tabella del D.M. 14.01.2008 in funzione della destinazione d'uso.

I carichi variabili comprendono i carichi legati alla destinazione d'uso dell'opera; i modelli di tali azioni possono essere costituiti da:

- carichi verticali uniformemente distribuiti q_k [kN/m²]
- carichi verticali concentrati Q_k [kN]
- carichi orizzontali lineari H_k [kN/m]

COMUNE DI VALVA - SA -

FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012

CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO SISMICO O DEMOLIZIONE E

RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.

Tabella 3.1.II – Valori dei carichi d'esercizio per le diverse categorie di edifici

Cat.	Ambienti	q_k [kN/m ²]	Q_k [kN]	H_k [kN/m]
A	Ambienti ad uso residenziale. Sono compresi in questa categoria i locali di abitazione e relativi servizi, gli alberghi (ad esclusione delle aree suscettibili di affollamento)	2,00	2,00	1,00
	Uffici. Cat. B1 Uffici non aperti al pubblico Cat. B2 Uffici aperti al pubblico	2,00 3,00	2,00 2,00	1,00 1,00
C	Ambienti suscettibili di affollamento Cat. C1 Ospedali, ristoranti, caffè, banche, scuole	3,00	2,00	1,00
	Cat. C2 Balconi, ballatoi e scale comuni, sale convegni, cinema, teatri, chiese, tribune con posti fissi	4,00	4,00	2,00
	Cat. C3 Ambienti privi di ostacoli per il libero movimento delle persone, quali musei, sale per esposizioni, stazioni ferroviarie, sale da ballo, palestre, tribune libere, edifici per eventi pubblici, sale da concerto, palazzetti per lo sport e relative tribune	5,00	5,00	3,00
	Ambienti ad uso commerciale. Cat. D1 Negozi Cat. D2 Centri commerciali, mercati, grandi magazzini, librerie...	4,00 5,00	4,00 5,00	2,00 2,00
E	Biblioteche, archivi, magazzini e ambienti ad uso industriale. Cat. E1 Biblioteche, archivi, magazzini, depositi, laboratori manifatturieri	$\geq 6,00$	6,00	1,00*
	Cat. E2 Ambienti ad uso industriale, da valutarsi caso per caso	—	—	—
F-G	Rimesse e parcheggi. Cat. F Rimesse e parcheggi per il transito di automezzi di peso a pieno carico fino a 30 kN	2,50	2 x 10,00	1,00**
	Cat. G Rimesse e parcheggi per transito di automezzi di peso a pieno carico superiore a 30 kN: da valutarsi caso per caso	—	—	—
H	Coperture e sottotetti Cat. H1 Coperture e sottotetti accessibili per sola manutenzione	0,50	1,20	1,00
	Cat. H2 Coperture praticabili	secondo categoria di appartenenza		
	Cat. H3 Coperture speciali (impianti, eliporti, altri) da valutarsi caso per caso	—	—	—
* non comprende le azioni orizzontali eventualmente esercitate dai materiali immagazzinati				
** per i soli parapetti o partizioni nelle zone pedonali. Le azioni sulle barriere esercitate dagli automezzi dovranno essere valutate caso per caso				

I valori nominali e/o caratteristici q_k , Q_k ed H_k di riferimento sono riportati nella Tab. 3.1.II. delle NTC 2008. In presenza di carichi verticali concentrati Q_k essi sono stati applicati su impronte di carico appropriate all'utilizzo ed alla forma dell'orizzontamento, in generale con forma dell'impronta di carico quadrata pari a 50 x 50 mm. , salvo che per le rimesse ed i parcheggi, per i quali i carichi si sono applicano su due impronte di 200 x 200 mm, distanti assialmente di 1,80 m.

- COMBINAZIONI DI CALCOLO**

Le combinazioni di calcolo considerate sono quelle previste dal D.M. 14.01.2008 per i vari stati limite e per le varie azioni e tipologie costruttive.

In particolare, ai fini delle verifiche degli stati limite, sono state definite le seguenti combinazioni delle azioni (Cfr. al § 2.5.3 NTC 2008):

- Combinazione fondamentale, generalmente impiegata per gli stati limite ultimi (SLU) (2.5.1)
- Combinazione caratteristica (rara), generalmente impiegata per gli stati limite di esercizio (SLE) irreversibili, da utilizzarsi nelle verifiche alle tensioni ammissibili di cui al § 2.7(2.5.2)
- Combinazione frequente, generalmente impiegata per gli stati limite di esercizio (SLE) reversibili (2.5.3)
- Combinazione quasi permanente (SLE), generalmente impiegata per gli effetti a lungo termine(2.5.4)
- Combinazione sismica, impiegata per gli stati limite ultimi e di esercizio connessi all'azione sismica E (v. § 3.2 form. 2.5.5):
- Combinazione eccezionale, impiegata per gli stati limite ultimi connessi alle azioni eccezionali di progetto Ad (v. § 3.6 form. 2.5.6):

Nelle combinazioni per SLE, sono stati omessi i carichi Q_{kj} dal momento che hanno un contributo favorevole ai fini delle verifiche e, se del caso, i carichi G_2 .

Altre combinazioni sono state considerate in funzione di specifici aspetti (p. es. fatica, ecc.), ove nelle formule il simbolo "+" è da intendersi "combinato con".

I valori dei coefficienti parziali di sicurezza γ_{Gi} e γ_{Qj} sono stati desunti dalle norme (Cfr. § 2.6.1, Tab. 2.6.I)

Per le combinazioni sismiche:

Nel caso delle costruzioni civili e industriali le verifiche agli stati limite ultimi o di esercizio sono state effettuate per la combinazione dell'azione sismica con le altre azioni (Cfr. § 2.5.3 form. 3.2.16 delle NTC 2008)

Gli effetti dell'azione sismica saranno valutati tenendo conto delle masse associate ai carichi gravitazionali (form. 3.2.17).

I valori dei coefficienti γ_{2j} sono stati desunti dalle norme (Cfr. Tabella 2.5.I)

La struttura è stata progettata così che il degrado nel corso della sua vita nominale, con manutenzione ordinaria, non pregiudichi le sue prestazioni in termini di resistenza, stabilità e funzionalità, portandole al di sotto del livello richiesto dalle presenti norme.

Le misure di protezione contro l'eccessivo degrado sono state stabilite con riferimento alle previste condizioni ambientali.

La protezione contro l'eccessivo degrado è stata ottenuta con un'opportuna scelta dei dettagli, dei materiali e delle dimensioni strutturali, con l'utilizzo, ove necessario, dell'applicazione di sostanze o ricoprimenti protettivi, nonché con l'adozione di altre misure di protezione attiva o passiva.

• **AZIONI SULLA COSTRUZIONE**

AZIONE SISMICA

Come indicato nelle NTC 2008 l'azione sismica è stata caratterizzata da 3 componenti traslazionali, due orizzontali contrassegnate da X ed Y ed una verticale contrassegnata da Z, considerate tra di loro indipendenti, ed in funzione del tipo di analisi adottata, mediante una delle seguenti rappresentazioni:

- accelerazione massima attesa in superficie;
- accelerazione massima e relativo spettro di risposta attesi in superficie;
- accelerogramma.

l'azione in superficie è stata assunta come agente su tali piani.

Le due componenti ortogonali indipendenti che descrivono il moto orizzontale sono state caratterizzate dallo stesso spettro di risposta. L'accelerazione massima e lo spettro di risposta della componente verticale attesa in superficie sono stati determinati sulla base dell'accelerazione massima e dello spettro di risposta delle due componenti orizzontali.

In allegato alle NTC, per tutti i siti considerati, sono stati forniti i valori dei precedenti parametri di pericolosità sismica necessari per la determinazione delle azioni sismiche.

NEVE

Il carico provocato dalla neve sulle coperture è stato valutato mediante la seguente espressione di normativa:

$$q_s = \mu_i \cdot q_{sk} \cdot C_E \cdot C_t \quad (\text{Cfr. §3.3.7})$$

dove: q_s è il carico neve sulla copertura;

μ_i è il coefficiente di forma della copertura, fornito al (Cfr. § 3.4.5);

q_{sk} è il valore caratteristico di riferimento del carico neve al suolo [kN/m²], fornito al (Cfr. § 3.4.2) delle NTC per un periodo di ritorno di 50 anni;

C_E è il coefficiente di esposizione di cui al (Cfr. § 3.4.3);

C_t è il coefficiente termico di cui al (Cfr. § 3.4.4).

AZIONI ANTROPICHE E PESI PROPRI

Nel caso delle spinte del terrapieno sulle pareti di cantinato (ove questo fosse presente), in sede di valutazione di tali carichi, (a condizione che non ci sia grossa variabilità dei parametri geotecnici dei vari strati così come individuati nella relazione geologica), è stata adottata una sola tipologia di terreno ai soli fini della definizione dei lati di spinta e/o di eventuali sovraccarichi.

COMUNE DI VALVA - SA -

FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012

CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO SISMICO O DEMOLIZIONE E

RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.

CARICHI ADOTTATI**CARICHI PER ELEMENTI TRAVE, TRAVE DI FONDAZIONE E RETICOLARE**

Unità di misura: kg, m

Carico distribuito con riferimento globale Z

Descrizione	Cod.	Cond. carico	Tipo Azione/categoria	Val. iniz.	Dist. iniz. nodo I	Val. finale	Dist.fin. nodo I	Aliq.inerz.	Aliq.inerz. SLD
Copertura	1	Condizione 1	Permanente: Permanente portato	-30.000000	0.000	-30.000000	0.000	1.0000	1.0000
Neve	3	Condizione 3	Variabile: Neve	160.000000	0.000	160.000000	0.000	0.1000	0.1000

Carico distribuito con riferimento globale Z, agente sulla lunghezza reale

Descrizione	Cod.	Cond. carico	Tipo Azione/categoria	Val. iniz.	Dist.iniz. nodo I	Val. finale	Dist.fin. nodo I	Aliq.inerz.	Aliq.inerz. SLD
Categoria H - Coperture e sottotetti	2	Condizione 2	Variabile: Domestici e residenziali	-51.000000	0.000	-51.000000	0.000	0.0000	0.0000

Calcolo carico da neve**Normativa** : D.M. 14/01/2008 (Norme tecniche per le costruzioni)

Il carico provocato dalla presenza della neve agisce in direzione verticale ed è riferito alla proiezione orizzontale della superficie della copertura. Esso è valutato con la seguente espressione:

$$q_s = \mu_i \cdot q_{sk} \cdot C_E \cdot C_t$$

Provincia : Salerno**Zona** : III**Altitudine** : 510 m s.l.m.**Valore caratteristico neve al suolo** : $q_{sk} = 160.02 \text{ kg/m}^2$ **Coefficiente di esposizione** C_E : 1 (Normale)**Coefficiente termico** C_t : 1**Tipo di copertura**: a due falde ($\alpha_1 = 50^\circ$, $\alpha_2 = 50^\circ$)

Si assume che la neve non sia impedita di scivolare.

Se l'estremità più bassa della falda termina con un parapetto, una barriera od altre ostruzioni, allora il coefficiente di forma non potrà essere assunto inferiore a 0,8 indipendentemente dall'angolo α .

COMUNE DI VALVA - SA -

FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012

CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO SISMICO O DEMOLIZIONE E

RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.

Per il caso di carico da neve senza vento si deve considerare la condizione denominata *Caso I* nella figura a lato.

Per il caso di carico da neve con vento si deve considerare la peggiore tra le condizioni denominate *Caso II* e *Caso III*

Carico da neve :

$$q_s(\mu_1(\alpha_1)) = 160.41 \text{ kg/m}^2 \quad [\mu_1(\alpha_1) = 0.8]$$

$$q_s(\mu_1(\alpha_2)) = 160.41 \text{ kg/m}^2 \quad [\mu_1(\alpha_2) = 0.8]$$

$$q_s(\mu_1=0.8) = 160.41 \text{ kg/m}^2$$

A vantaggio di sicurezza è stato considerato un carico da neve pari a 220 kg/mq

COMBINAZIONI DI CARICO

NORMATIVA: NORME TECNICHE PER LE COSTRUZIONI - D.M. 14/01/2008 (STATICO E SISMICO)

COMBINAZIONI PER LE VERIFICHE ALLO STATO LIMITE ULTIMO

Num.	Descrizione	Parametri	Tipo azione/categoria	Condizione	Moltiplicatore
1	Dinamica	Azione sismica: Presente	Permanente: Peso Proprio	Condizione peso proprio	1.000
			Permanente: Permanente portato	Condizione 1	1.000
			Variabile: Domestici e residenziali	Condizione 2	0.300
			Variabile: Neve	Condizione 3	0.000
2	Statica	Azione sismica: Sisma assente	Permanente: Peso Proprio	Condizione peso proprio	1.300
			Permanente: Permanente portato	Condizione 1	1.300
			Variabile: Domestici e residenziali	Condizione 2	1.500
			Variabile: Neve	Condizione 3	1.500

COMBINAZIONI PER LE VERIFICHE ALLO STATO LIMITE D'ESERCIZIO

Num.	Descrizione	Parametri	Tipo azione/categoria	Condizione	Moltiplicatore
3	Rara	Tipologia: Rara	Permanente: Peso Proprio	Condizione peso proprio	1.000
			Permanente: Permanente portato	Condizione 1	1.000
			Variabile: Domestici e residenziali	Condizione 2	1.000
			Variabile: Neve	Condizione 3	1.000
4	Frequente	Tipologia: Frequente	Permanente: Peso Proprio	Condizione peso proprio	1.000
			Permanente: Permanente portato	Condizione 1	1.000
			Variabile: Domestici e residenziali	Condizione 2	0.500
			Variabile: Neve	Condizione 3	0.200
5	Quasi permanente	Tipologia: Quasi permanente	Permanente: Peso Proprio	Condizione peso proprio	1.000
			Permanente: Permanente portato	Condizione 1	1.000
			Variabile: Domestici e residenziali	Condizione 2	0.300
			Variabile: Neve	Condizione 3	0.000

COMBINAZIONI PER LE VERIFICHE ALLO STATO LIMITE DI DANNO

Num.	Descrizione	Parametri	Tipo azione/categoria	Condizione	Moltiplicatore
6	S.L.D.	Azione sismica: Presente	Permanente: Peso Proprio	Condizione peso proprio	1.000
			Permanente: Permanente portato	Condizione 1	1.000
			Variabile: Domestici e residenziali	Condizione 2	0.300
			Variabile: Neve	Condizione 3	0.000

Metodologie di calcolo, tipo di analisi e strumenti utilizzati.

MODELLI DI CALCOLO

Si sono utilizzati come modelli di calcolo quelli esplicitamente richiamati nel D.M. 14.01.2008 ed in particolare:

- analisi elastica lineare per il calcolo delle sollecitazioni derivanti da carichi statici
- analisi dinamica modale con spettri di progetto per il calcolo delle sollecitazioni di progetto dovute all'azione sismica
- analisi degli effetti del 2° ordine quando significativi
- verifiche sezionali agli s.l.u. per le sezioni in c.a. utilizzando il legame parabola rettangolo per il calcestruzzo ed il legame elastoplastico incrudente a duttilità limitata per l'acciaio
- verifiche plastiche per le sezioni in acciaio di classe 1 e 2 e tensionali per quelle di classe 3
- verifiche tensionali per le sezioni in legno
- analisi statica non lineare (push Over), quando specificato, nelle elaborazioni numeriche allegate

Per quanto riguarda le azioni sismiche ed in particolare per la determinazione del fattore di struttura, dei dettagli costruttivi e le prestazioni sia agli SLU che allo SLD si è fatto riferimento al D.M. 14.01.08 e alla circolare del Ministero delle Infrastrutture e dei Trasporti del 2 febbraio 2009, n. 617 che è stata utilizzata come norma di dettaglio.

La definizione quantitativa delle prestazioni e le verifiche sono state riportate nel fascicolo delle elaborazioni numeriche allegate.

TOLLERANZE

Nelle calcolazioni si è fatto riferimento ai valori nominali delle grandezze geometriche ipotizzando che le tolleranze ammesse in fase di realizzazione siano conformi alle euronorme EN 1992-1991- EN206 - EN 1992-2005:

- Copriferro -5 mm (EC2 4.4.1.3)
- Per dimensioni $\leq 150\text{mm}$ $\pm 5\text{ mm}$
- Per dimensioni $\leq 400\text{ mm}$ $\pm 15\text{ mm}$
- Per dimensioni $\geq 2500\text{ mm}$ $\pm 30\text{ mm}$

Per i valori intermedi con interpolazione lineare.

DURABILITÀ

Per garantire la durabilità della struttura sono state prese in considerazione opportuni stati limite di esercizio (**SLE**) in funzione dell'uso e dell'ambiente in cui la struttura dovrà essere utilizzata limitando sia gli stati tensionali che nel caso delle opere in calcestruzzo anche l'ampiezza delle fessure. La definizione quantitativa delle prestazioni, la classe di esposizione e le verifiche sono stati riportati nel fascicolo delle elaborazioni numeriche allegate.

Inoltre per garantire la durabilità, così come tutte le prestazioni attese, è stata posta adeguata cura nelle previsioni sia nell'esecuzione che nella manutenzione e gestione della struttura prevedendo tutti gli accorgimenti utili alla conservazione delle caratteristiche fisiche e dinamiche dei materiali e delle strutture. La qualità dei materiali e le dimensioni degli elementi sono stati previsti in coerenza con tali obiettivi.

Durante le fasi di costruzione il Direttore dei Lavori si impegna ad implementare severe procedure di controllo sulla qualità dei materiali, sulle metodologie di lavorazione e sulla conformità delle opere eseguite al progetto esecutivo nonché alle prescrizioni contenute nelle "Norme Tecniche per le Costruzioni" DM 14.01.2008. e relative Istruzioni.

• MISURA DELLA SICUREZZA

Il metodo di verifica della sicurezza adottato è stato quello degli Stati Limite (**SL**) prevedendo due insiemi di verifiche rispettivamente per gli stati limite ultimi **SLU** e gli stati limite di esercizio **SLE**.

La sicurezza è stata quindi garantita progettando i vari elementi resistenti in modo da assicurare che la loro resistenza di calcolo sia sempre maggiore delle corrispondente domanda in termini di azioni di calcolo.

• CRITERI ADOTTATI PER LA SCHEMATIZZAZIONE DELLA STRUTTURA

La struttura è stata modellata con il metodo degli elementi finiti utilizzando vari elementi di libreria specializzati per schematizzare i vari elementi strutturali.

In particolare le travi ed i pilastri sono state schematizzate con elementi trave a due nodi deformabili assialmente, a flessione e taglio utilizzando funzioni di forma cubiche di Hermite,

modello finito che ha la caratteristica di fornire la soluzione esatta in campo elastico lineare per cui non necessita di ulteriori suddivisioni interne degli elementi strutturali.

Per gli elementi strutturali bidimensionali (pareti a taglio, setti, nuclei irrigidenti, piastre o superfici generiche) è stato utilizzato un modello finito a 3 o 4 nodi di tipo **shell** che modella sia il comportamento membranale (lastra) che flessionale (piastra).

Tale elemento finito di tipo isoparametrico è stato modellato con funzioni di forma di tipo polinomiale che rappresentano una soluzione congruente ma non esatta nello spirito del metodo FEM. Per questo tipo di elementi finiti la precisione dei risultati ottenuti dipende dalla forma e densità della MESH.

Il metodo è efficiente per il calcolo degli spostamenti nodali ed è sempre rispettoso dell'equilibrio a livello nodale con le azioni esterne.

Le verifiche sono state effettuate sia direttamente sullo stato tensionale ottenuto, per le azioni di tipo statico e di esercizio. Per le azioni dovute al sisma (ed in genere per le azioni che provocano elevata domanda di deformazione anelastica), le verifiche sono state effettuate sulle risultanti (forze e momenti) agenti globalmente su una sezione dell'oggetto strutturale (muro a taglio, trave accoppiamento, etc..)

Nel modello sono stati tenuti in conto i disassamenti tra i vari elementi strutturali schematizzandoli come vincoli cinematici rigidi.

La presenza di eventuali orizzontamenti sono stati tenuti in conto ~~o~~ con vincoli cinematici rigidi o con modellazione della soletta con elementi SHELL.

L'analisi delle sollecitazioni è stata condotta in fase elastica lineare tenendo conto eventualmente degli effetti del secondo ordine.

Le sollecitazioni derivanti dalle azioni sismiche sono state ottenute sia con da analisi statiche equivalenti che con da analisi dinamiche modali.

I vincoli tra i vari elementi strutturali e con il terreno sono stati modellati in maniera congruente al reale comportamento strutturale.

Il modello di calcolo ha tenuto conto dell'interazione suolo-struttura schematizzando le fondazioni superficiali (con elementi plinto, trave o piastra) su suolo elastico alla Winkler.

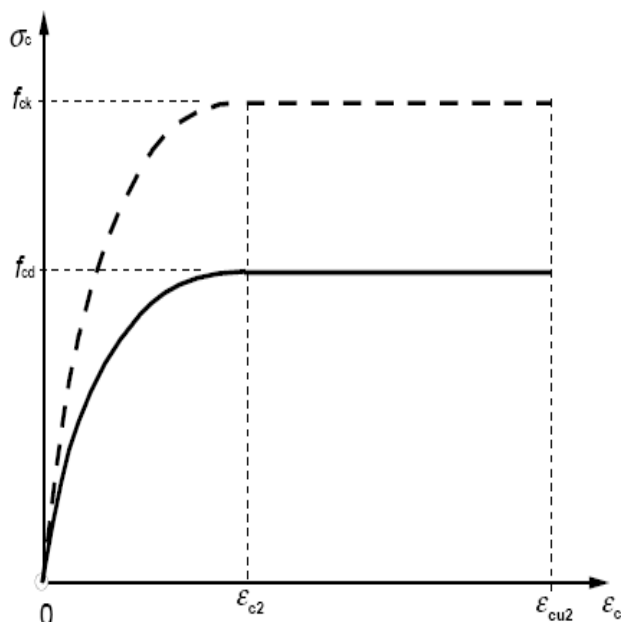
Nel caso di fondazioni profonde i pali vengono modellati sia per le azioni verticali che trasversali modellando il terreno alla Winkler in funzione del modulo di reazione orizzontale.

Nel caso delle strutture isolate alla base gli isolatori sono stati modellati come elementi a due nodi a comportamento elasto-viscoso deformabili sia a taglio che assialmente.

I legami costitutivi utilizzati nelle analisi globali finalizzate al calcolo delle sollecitazioni sono del tipo elastico lineare, mentre nelle eventuali analisi non lineari di tipo PUSHOVER i legami costitutivi utilizzati sono di tipo elastoplastico - incrudente a duttilità limitata, elasto-fragile, elastoplastico a compressione e fragile a trazione.

Per le verifiche sezionali sono stati utilizzati i seguenti legami:

- LEGAME PARABOLA RETTANGOLO PER IL CALCESTRUZZO



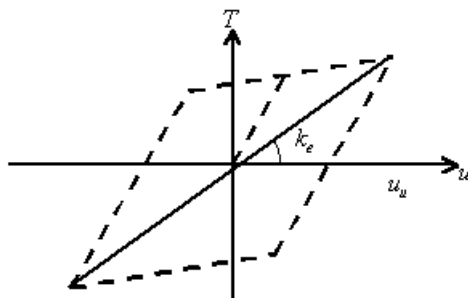
Legame costitutivo di progetto del calcestruzzo

Il valore ε_{cu2} nel caso di analisi non lineari è stato valutato in funzione dell'effettivo grado di confinamento esercitato dalle staffe sul nucleo di calcestruzzo.

- LEGAME ELASTICO PREFETTAMENTE PLASTICO O INCRUDENTE O DUTTILITA' LIMITATA PER L'ACCIAIO



- legame rigido plastico per le sezioni in acciaio di classe 1 e 2 e elastico lineare per quelle di classe 3 e 4
- legame elastico lineare per le sezioni in legno
- legame elasto-viscoso per gli isolatori



Il modello di calcolo utilizzato è rappresentativo della realtà fisica per la configurazione finale anche in funzione delle modalità e sequenze costruttive.

Prestazioni di progetto, classe della struttura, vita utile e procedure di qualità

Le prestazioni della struttura e le condizioni per la sua sicurezza sono state individuate comunemente dal progettista e dal committente. A tal fine è stata posta attenzione al tipo della struttura, al suo uso e alle possibili conseguenze di azioni anche accidentali; particolare rilievo è stato dato alla sicurezza delle persone.

La classe della struttura è di tipo II.

Risulta così definito l'insieme degli stati limite riscontrabili nella vita della struttura ed è stato accertato, in fase di dimensionamento, che essi non siano superati.

Altrettanta cura è stata posta per garantire la durabilità della struttura, con la consapevolezza che tutte le prestazioni attese potranno essere adeguatamente realizzate solo mediante opportune procedure da seguire non solo in fase di progettazione, ma anche di costruzione, manutenzione e gestione dell'opera. Per quanto riguarda la durabilità si sono presi tutti gli accorgimenti utili alla conservazione delle caratteristiche fisiche e dinamiche dei materiali e delle strutture, in considerazione dell'ambiente in cui l'opera dovrà vivere e dei cicli di carico a cui sarà sottoposta. La qualità dei materiali e le dimensioni degli elementi sono coerenti con tali obiettivi.

In fase di costruzione saranno attuate severe procedure di controllo sulla qualità, in particolare per quanto riguarda materiali, componenti, lavorazione, metodi costruttivi.

Saranno seguiti tutti gli inderogabili suggerimenti previsti nelle "Norme Tecniche per le Costruzioni".

Criteri per la misura della sicurezza

Metodo di calcolo agli stati limite

In generale ai fini della sicurezza sono stati adottati i criteri contemplati dal metodo semiprobabilistico agli stati limite. In particolare sono stati soddisfatti i requisiti per la sicurezza allo stato limite ultimo (anche sotto l'azione sismica), allo stato limite di

esercizio, nei confronti di eventuali azioni eccezionali. Per quanto riguarda le azioni sismiche verranno anche esaminate le deformazioni relative, che controllano eventuali danni alle opere secondarie e agli impianti.

Valutazione dei risultati e giudizio motivato sulla loro accettabilità

Il programma di calcolo utilizzato MasterSap è idoneo a riprodurre nel modello matematico il comportamento della struttura e gli elementi finiti disponibili e utilizzati sono rappresentativi della realtà costruttiva. Le funzioni di controllo disponibili, innanzitutto quelle grafiche, consentono di verificare la riproduzione della realtà costruttiva ed accertare la corrispondenza del modello con la geometria strutturale e con le condizioni di carico ipotizzate. Si evidenzia che il modello viene generato direttamente dal disegno architettonico riproducendone così fedelmente le proporzioni geometriche. In ogni caso sono stati effettuati alcuni controlli dimensionali con gli strumenti software a disposizione dell'utente. Tutte le proprietà di rilevanza strutturale (materiali, sezioni, carichi, sconnessioni, etc.) sono state controllate attraverso le funzioni di indagine specificatamente previste.

Sono state sfruttate le funzioni di autodiagnostica presenti nel software che hanno accertato che non sussistono difetti formali di impostazione.

E' stato accertato che le risultanti delle azioni verticali sono in equilibrio con i carichi applicati.

Sono state controllate le azioni taglianti di piano ed accertata la loro congruenza con quella ricavabile da semplici ed agevoli elaborazioni. Le sollecitazioni prodotte da alcune combinazioni di carico di prova hanno prodotto valori prossimi a quelli ricavabili adottando consolidate formulazioni ricavate dalla Scienza delle Costruzioni. Anche le deformazioni risultano prossime ai valori attesi. Il dimensionamento e le verifiche di sicurezza hanno determinato risultati che sono in linea con casi di comprovata validità, confortati anche dalla propria esperienza.

Informazioni integrative sull'uso dei codici di calcolo

Codice di calcolo adottato, solutore e affidabilità dei risultati

In base a quanto richiesto al par. 10.2 del D.M. 14.01.2008 (Norme Tecniche per le Costruzioni) il produttore e distributore Studio Software AMV s.r.l. espone la seguente relazione riguardante il solutore numerico e, più in generale, la procedura di analisi e

dimensionamento MasterSap. Si fa presente che sul proprio sito (www.amv.it) è disponibile sia il manuale teorico del solutore sia il documento comprendente i numerosi esempi di validazione. Essendo tali documenti (formati da centinaia di pagine) di pubblico dominio, si ritiene pertanto sufficiente proporre una sintesi, sia pure adeguatamente esauriente, dell'argomento.

Il motore di calcolo adottato da MasterSap, denominato LiFE-Pack, è un programma ad elementi finiti che permette l'analisi statica e dinamica in ambito lineare e non lineare, con estensioni per il calcolo degli effetti del secondo ordine.

Il solutore lineare usato in analisi statica ed in analisi modale è basato su un classico algoritmo di fattorizzazione multifrontale per matrici sparse che utilizza la tecnica di condensazione supernodale ai fini di velocizzare le operazioni. Prima della fattorizzazione viene eseguito un riordino simmetrico delle righe e delle colonne del sistema lineare al fine di calcolare un percorso di eliminazione ottimale che massimizza la sparsità del fattore.

Il solutore modale è basato sulla formulazione inversa dell'algoritmo di *Lanczos* noto come *Thick Restarted Lanczos* ed è particolarmente adatto alla soluzione di problemi di grande e grandissima dimensione ovvero con molti gradi di libertà. L'algoritmo di Lanczos oltre ad essere supportato da una rigorosa teoria matematica, è estremamente efficiente e competitivo e non ha limiti superiori nella dimensione dei problemi, se non quelli delle risorse hardware della macchina utilizzata per il calcolo.

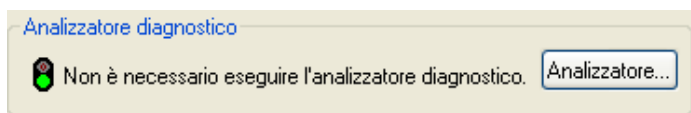
Per la soluzione modale di piccoli progetti, caratterizzati da un numero di gradi di libertà inferiore a 500, l'algoritmo di Lanczos non è ottimale e pertanto viene utilizzato il classico solutore modale per matrici dense simmetriche contenuto nella ben nota libreria *LAPACK*. L'analisi con i contributi del secondo ordine viene realizzata aggiornando la matrice di rigidezza elastica del sistema con i contributi della matrice di rigidezza geometrica.

Un'estensione non lineare, che introduce elementi a comportamento multilineare, si avvale di un solutore incrementale che utilizza nella fase iterativa della soluzione il metodo del gradiente coniugato preconditionato.

Grande attenzione è stata riservata agli esempi di validazione del solutore. Gli esempi sono stati tratti dalla letteratura tecnica consolidata e i confronti sono stati realizzati con i risultati teorici e, in molti casi, con quelli prodotti, sugli esempi stessi, da prodotti internazionali di comparabile e riconosciuta validità. Il manuale di validazione è disponibile sul sito www.amv.it.

E' importante segnalare, forse ancora con maggior rilievo, che l'affidabilità del programma trova riscontro anche nei risultati delle prove di collaudo eseguite su sistemi progettati con MasterSap. I verbali di collaudo (per alcuni progetti di particolare importanza i risultati sono disponibili anche nella letteratura tecnica) documentano che i risultati delle prove, sia in campo statico che dinamico, sono corrispondenti con quelli dedotti dalle analisi numeriche, anche per merito della possibilità di dar luogo, con MasterSap, a raffinate modellazioni delle strutture.

In MasterSap sono presenti moltissime procedure di controllo e filtri di autodiagnostica. In fase di input, su ogni dato, viene eseguito un controllo di compatibilità. Un ulteriore procedura di controllo può essere lanciata dall'utente in modo da individuare tutti gli errori gravi o

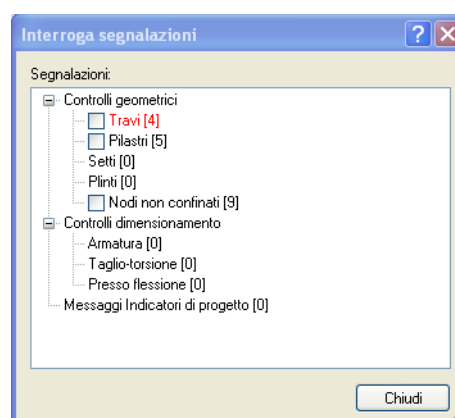


gli eventuali difetti della modellazione. Analoghi controlli vengono eseguiti da MasterSap in fase di calcolo prima della preparazione dei dati per il solutore. I dati trasferiti al solutore sono facilmente consultabili attraverso la lettura del file di input in formato XML, leggibili in modo immediato dall'utente.

Apposite procedure di controllo sono predisposte per i programmi di dimensionamento per il c.a., acciaio, legno, alluminio, muratura etc.

Tali controlli riguardano l'esito della verifica:

vengono segnalati, per via numerica e grafica (vedi esempio a fianco), i casi in contrasto con le comuni tecniche costruttive e gli errori di dimensionamento (che bloccano lo sviluppo delle fasi successive della progettazione, ad esempio il disegno esecutivo). Nei casi previsti dalla norma, ad esempio qualora contemplato dalle disposizioni sismiche in



applicazione, vengono eseguiti i controlli sulla geometria strutturale, che vengono segnalati con la stessa modalità dei difetti di progettazione.

Ulteriori funzioni, a disposizione dell'utente, agevolano il controllo dei dati e dei risultati.

E' possibile eseguire una funzione di ricerca su tutte le proprietà (geometriche, fisiche, di carico etc) del modello individuando gli elementi interessati.

COMUNE DI VALVA - SA -**FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012****CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO SISMICO O DEMOLIZIONE E****RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.**

Si possono rappresentare e interrogare graficamente, in ogni sezione desiderata, tutti i risultati dell'analisi e del dimensionamento strutturale. Nel caso sismico viene evidenziata la posizione del centro di massa e di rigidezza del sistema.

Per gli edifici è possibile, per ogni piano, a partire delle fondazioni, conoscere la risultante delle azioni verticali orizzontali. Analoghi risultati sono disponibili per i vincoli esterni.

COMUNE DI VALVA - SA -

FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012

**CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO
SISMICO O DEMOLIZIONE E**

RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.

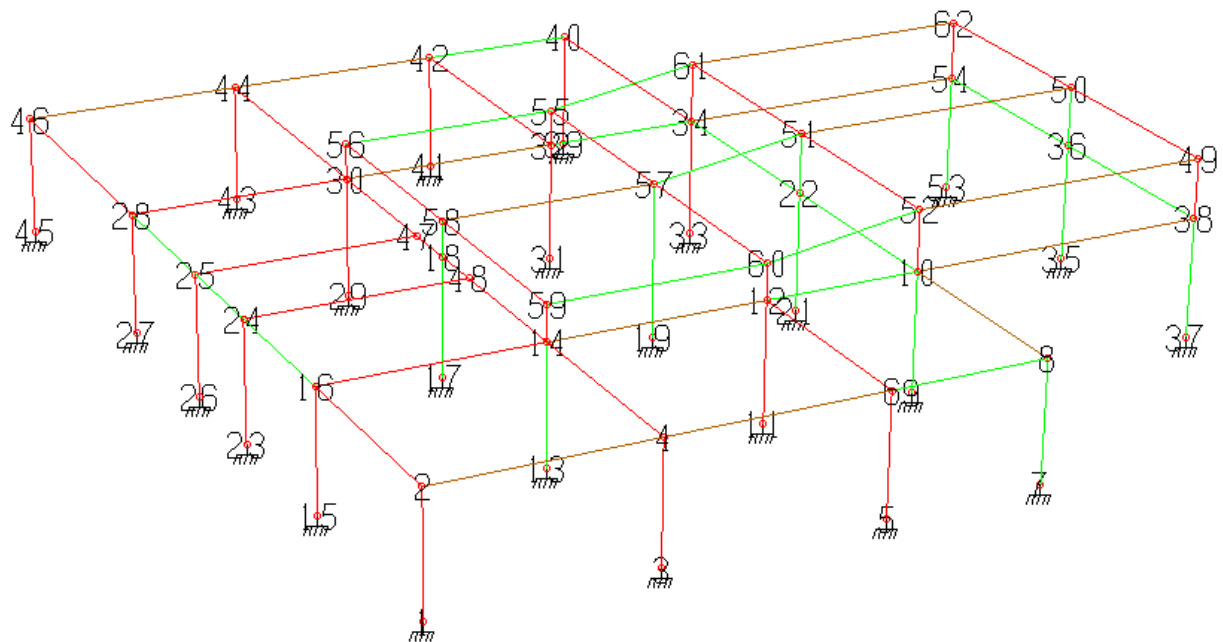
RELAZIONE GEOTECNICA e SULLE FONDAZIONI

Visto l'obiettivo del presente calcolo, ossia individuare il comportamento della struttura sotto l'azione dei carichi sismici secondo l'NTC2008, ci si limita alla parte in elevazione; pertanto non si necessita di tale relazione.

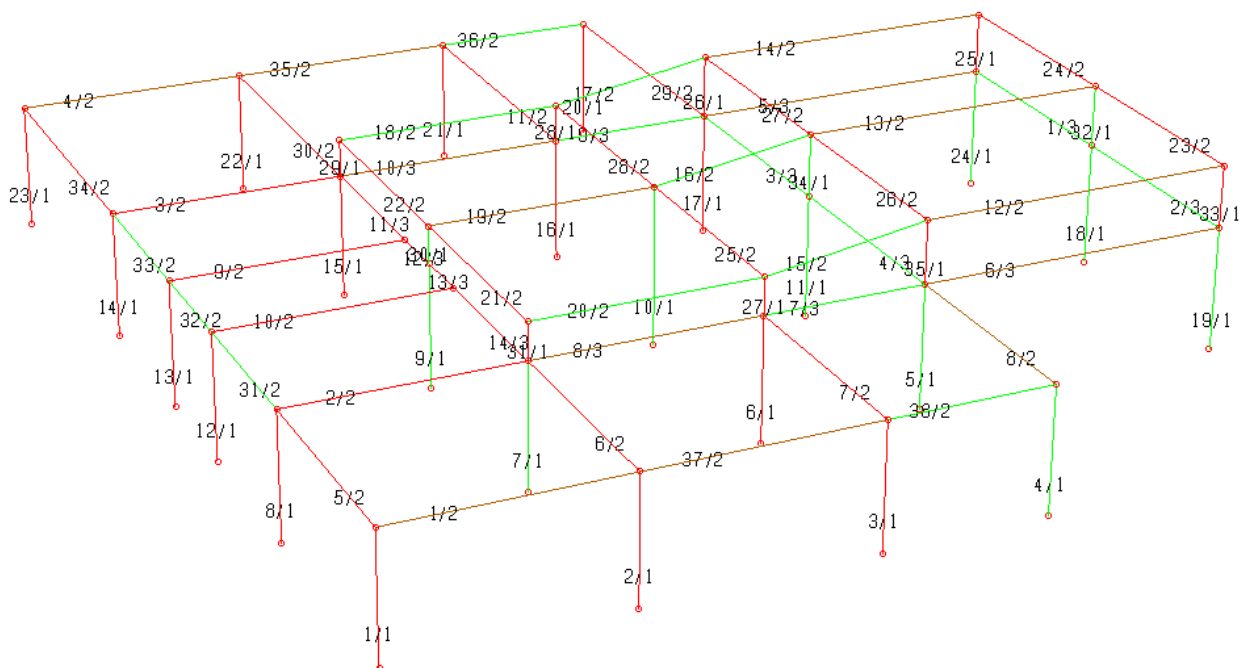
SINTESI DEI RISULTATI

Di seguito si riportano i principali risultati di calcolo espressi in forma grafica, perfettamente compatibili con il tabulato di calcolo.

Nodi



Elementi



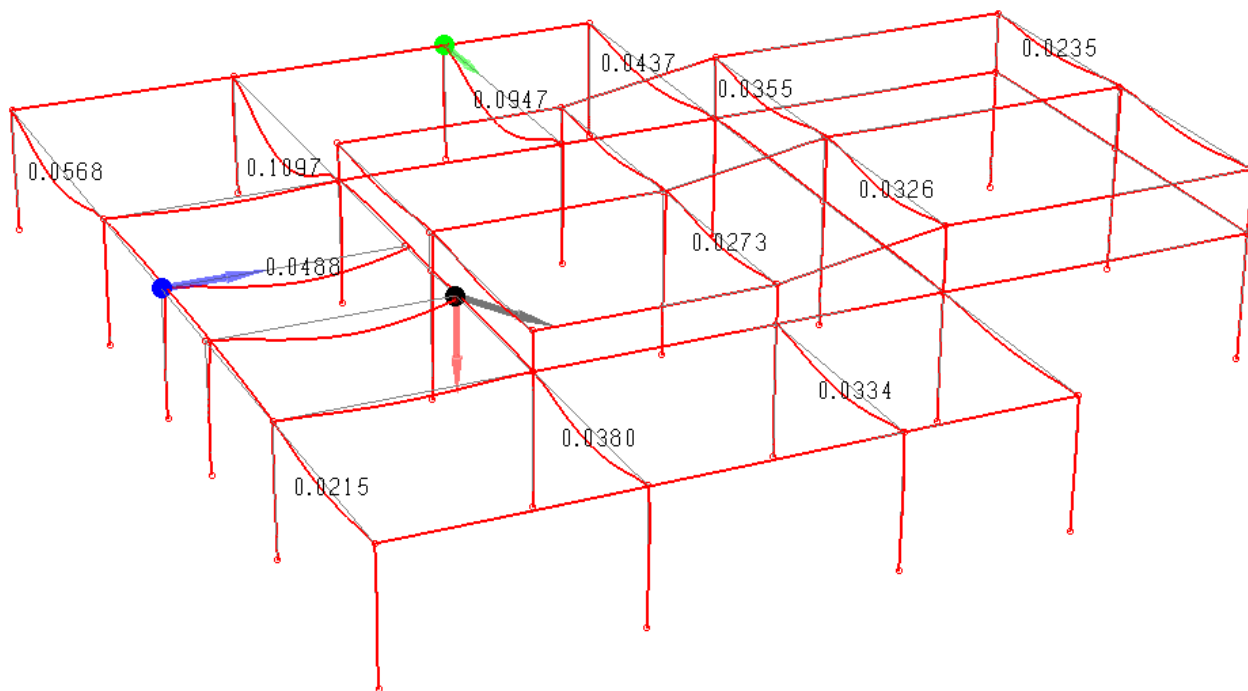
COMUNE DI VALVA - SA -

FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012

CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO SISMICO O DEMOLIZIONE E

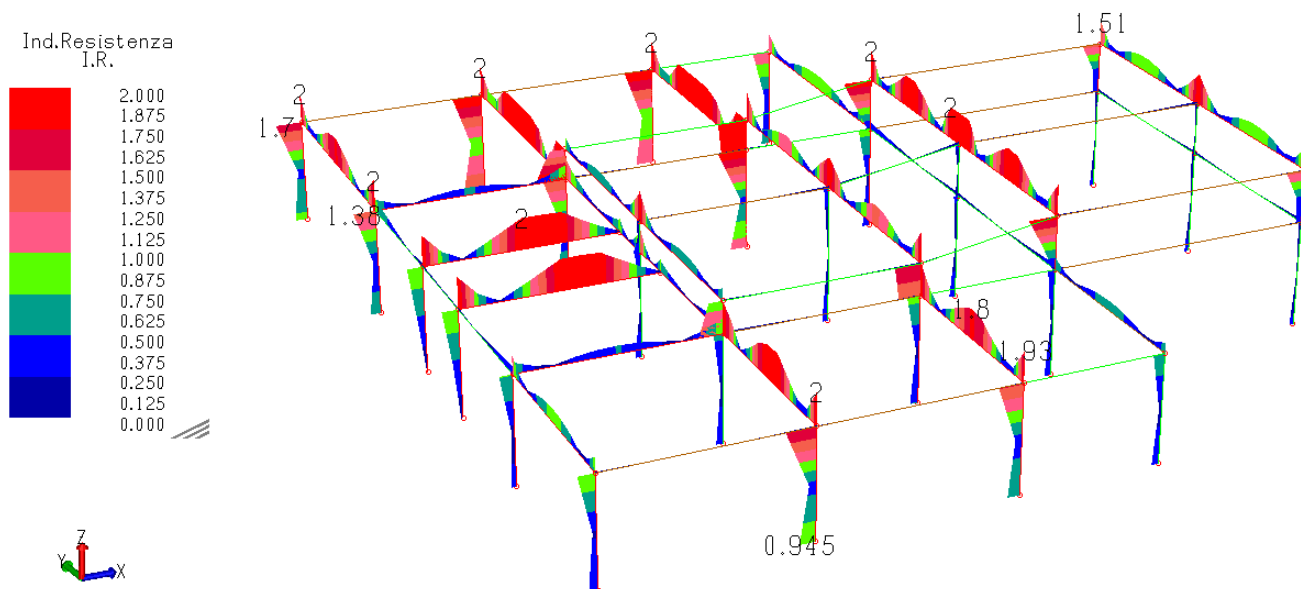
RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.

Deformata SLD



La deformata maggiore è pari circa 11cm su una campata di lunghezza 8m, maggiore di $L/400=2\text{cm}$.
Pertanto la deformata di varie travi NON risulta verificata per la struttura analizzata.

Indici di resistenza



Come si evince dall'immagine riportata la struttura NON risulta verificata.

COMUNE DI VALVA - SA -

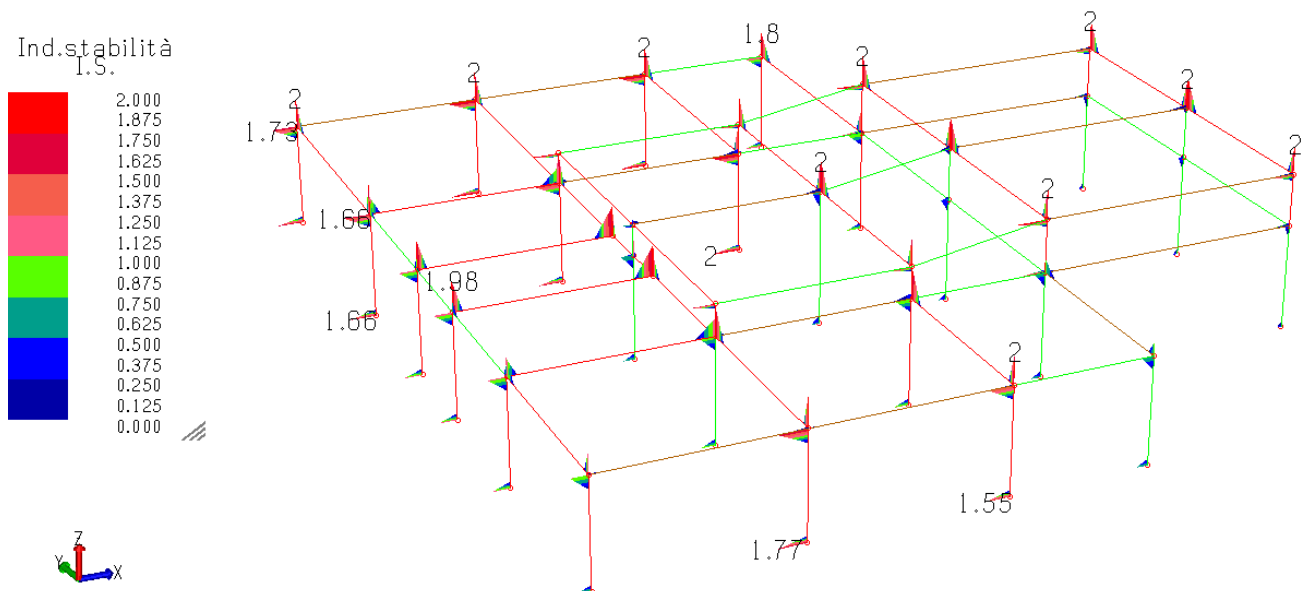
FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012

CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO

SISMICO O DEMOLIZIONE E

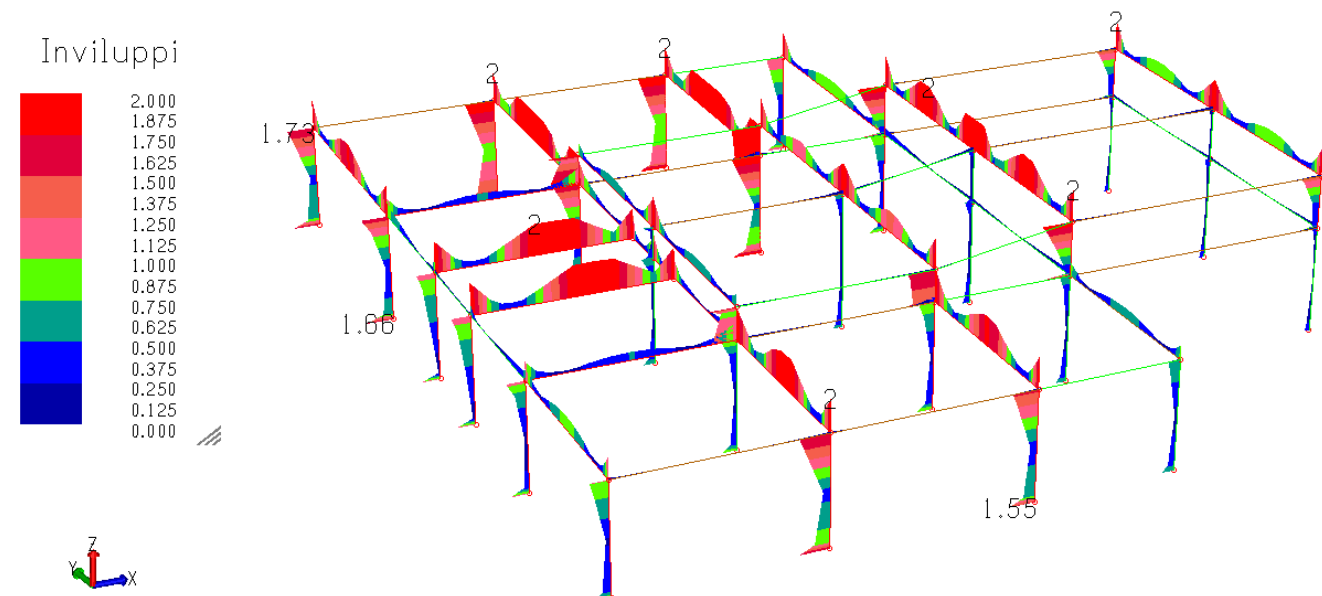
RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.

Indici di stabilità



Come si evince dall'immagine riportata la struttura NON risulta verificata.

Inviluppo degli indici



Come mostrano in maniera evidente le immagini sopra riportate la struttura NON RISULTA VERIFICATA.

CONCLUSIONI

A seguito della verifica effettuata sull'intera struttura è emerso che la stessa risulta gravemente sottodimensionata raggiungendo su un gran numero di elementi strutturali principali valori di indice i resistenza pari a 2; anche dal punto di vista delle deformazioni non è rispettato il rapporto freccia/luce. Pertanto si ritiene necessaria la demolizione e la ricostruzione.

COMUNE DI VALVA - SA -**FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012****CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO SISMICO O DEMOLIZIONE E RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.****Tabulato di calcolo elevazione**

Lavoro: **Ante operam** Intestazione lavoro: **MasterSap Versione**
 Elemento: **TRAVE** Metodo di verifica: **Eurocodice 3 - NTC 2008**
 Gruppo: **2** Descrizione: **Travi principali**
 Tabella: **Tabella travi**
 Tipo acciaio: **S 235 (Fe 360)** Beta piano 'yx': **1.000** Beta piano 'zx': **1.000**
 Tipologia sismica: **Senza prescrizioni aggiuntive**
 γ_{M0} : **1.410** γ_{M1} : **1.410** $\gamma_{M1''}$: **1.410** γ_{M2} : **1.680** γ_{rv} : **0.000** γ_{M0} Pf: **1.350** γ_{M1} Pf: **1.350**
 Tipo collegamento: **saldato** Connessione su un solo lato Connessione sul lato corto (solo 'L')

ASTA NUM. 1 NI 2 NF 4 Lungh. 612.0 cm SEZ. 4 Ps HEA 140

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 24.65 24.65 kg/m

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
--	cm		kg			kg*m						
1A	0	-30	71	9	0	26	-60	1	0.01	0.00	0.02	
1B	0	-30	73	9	0	26	-65	1	0.01	0.00	0.02	
1C	0	-30	71	-6	0	-19	-60	1	0.01	0.00	0.02	
1D	0	-30	73	-6	0	-19	-65	1	0.01	0.00	0.02	
1E	0	-20	71	9	0	26	-60	1	0.01	0.00	0.02	
1F	0	-20	73	9	0	26	-65	1	0.01	0.00	0.02	
1G	0	-20	71	-6	0	-19	-60	1	0.01	0.00	0.02	
1H	0	-20	73	-6	0	-19	-65	1	0.01	0.00	0.02	
1I	0	-42	70	27	0	77	-56	1	0.01	0.00	0.05	
1J	0	-42	74	27	0	77	-70	1	0.01	0.00	0.05	
1K	0	-42	70	-24	0	-69	-56	1	0.01	0.00	0.05	
1L	0	-42	74	-24	0	-69	-70	1	0.01	0.00	0.05	
1M	0	-8	70	27	0	77	-56	1	0.01	0.00	0.05	
1N	0	-8	74	27	0	77	-70	1	0.01	0.00	0.05	
1O	0	-8	70	-24	0	-69	-56	1	0.01	0.00	0.05	
1P	0	-8	74	-24	0	-69	-70	1	0.01	0.00	0.05	
2	0	-26	96	12	0	27	-88	1	0.01	0.00	0.03	
1A	306	-30	-4	9	0	-2	43	1	0.00	0.00	0.01	
1B	306	-30	-3	9	0	-2	42	1	0.00	0.00	0.01	
1C	306	-30	-4	-6	0	0	43	1	0.00	0.00	0.01	
1D	306	-30	-3	-6	0	0	42	1	0.00	0.00	0.01	
1E	306	-20	-4	9	0	-2	43	1	0.00	0.00	0.01	
1F	306	-20	-3	9	0	-2	42	1	0.00	0.00	0.01	
1G	306	-20	-4	-6	0	0	43	1	0.00	0.00	0.01	
1H	306	-20	-3	-6	0	0	42	1	0.00	0.00	0.01	
1I	306	-42	-6	27	0	-5	43	1	0.00	0.00	0.01	
1J	306	-42	-1	27	0	-5	42	1	0.00	0.00	0.01	
1K	306	-42	-6	-24	0	3	43	1	0.00	0.00	0.01	
1L	306	-42	-1	-24	0	3	42	1	0.00	0.00	0.01	
1M	306	-8	-6	27	0	-5	43	1	0.00	0.00	0.01	
1N	306	-8	-1	27	0	-5	42	1	0.00	0.00	0.01	
1O	306	-8	-6	-24	0	3	43	1	0.00	0.00	0.01	
1P	306	-8	-1	-24	0	3	42	1	0.00	0.00	0.01	
2	306	-26	-2	12	0	-8	55	1	0.00	0.00	0.02	
1A	612	-30	-79	9	0	-31	-85	1	0.01	0.00	0.03	
1B	612	-30	-78	9	0	-31	-81	1	0.01	0.00	0.03	
1C	612	-30	-79	-6	0	19	-85	1	0.01	0.00	0.03	
1D	612	-30	-78	-6	0	19	-81	1	0.01	0.00	0.03	
1E	612	-20	-79	9	0	-31	-85	1	0.01	0.00	0.03	
1F	612	-20	-78	9	0	-31	-81	1	0.01	0.00	0.03	
1G	612	-20	-79	-6	0	19	-85	1	0.01	0.00	0.03	
1H	612	-20	-78	-6	0	19	-81	1	0.01	0.00	0.03	
1I	612	-42	-81	27	0	-87	-90	1	0.01	0.00	0.06	
1J	612	-42	-77	27	0	-87	-77	1	0.01	0.00	0.06	
1K	612	-42	-81	-24	0	75	-90	1	0.01	0.00	0.05	
1L	612	-42	-77	-24	0	75	-77	1	0.01	0.00	0.05	
1M	612	-8	-81	27	0	-87	-90	1	0.01	0.00	0.06	
1N	612	-8	-77	27	0	-87	-77	1	0.01	0.00	0.06	
1O	612	-8	-81	-24	0	75	-90	1	0.01	0.00	0.05	
1P	612	-8	-77	-24	0	75	-77	1	0.01	0.00	0.05	
2	612	-26	-100	12	0	-44	-102	1	0.01	0.00	0.03	

Verifica di **STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE**

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
--													

COMUNE DI VALVA - SA -

FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012

CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO

SISMICO O DEMOLIZIONE E

RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.

	kg		kg*m										
1A	-30	-31	-85	1	0.2201	0.9984	1.0012	--	--	0.00	--	0.05 Snell.	'zx'=' 174
1B	-30	-31	-81	1	0.2201	0.9984	1.0012	--	--	0.00	--	0.05 Snell.	'zx'=' 174
1C	-30	19	-85	1	0.2201	0.9984	1.0012	--	--	0.00	--	0.04 Snell.	'zx'=' 174
1D	-30	19	-81	1	0.2201	0.9984	1.0012	--	--	0.00	--	0.04 Snell.	'zx'=' 174
1E	-20	-31	-85	1	0.2201	0.9989	1.0008	--	--	0.00	--	0.05 Snell.	'zx'=' 174
1F	-20	-31	-81	1	0.2201	0.9989	1.0008	--	--	0.00	--	0.05 Snell.	'zx'=' 174
1G	-20	19	-85	1	0.2201	0.9989	1.0008	--	--	0.00	--	0.04 Snell.	'zx'=' 174
1H	-20	19	-81	1	0.2201	0.9989	1.0008	--	--	0.00	--	0.04 Snell.	'zx'=' 174
1I	-42	-87	-90	1	0.2201	0.9977	1.0016	--	--	0.00	--	0.09 Snell.	'zx'=' 174
1J	-42	-87	-77	1	0.2201	0.9977	1.0015	--	--	0.00	--	0.09 Snell.	'zx'=' 174
1K	-42	75	-90	1	0.2201	0.9977	1.0016	--	--	0.00	--	0.09 Snell.	'zx'=' 174
1L	-42	75	-77	1	0.2201	0.9977	1.0015	--	--	0.00	--	0.08 Snell.	'zx'=' 174
1M	-8	-87	-90	1	0.2201	0.9996	1.0003	--	--	0.00	--	0.09 Snell.	'zx'=' 174
1N	-8	-87	-77	1	0.2201	0.9996	1.0003	--	--	0.00	--	0.09 Snell.	'zx'=' 174
1O	-8	75	-90	1	0.2201	0.9996	1.0003	--	--	0.00	--	0.08 Snell.	'zx'=' 174
1P	-8	75	-77	1	0.2201	0.9996	1.0003	--	--	0.00	--	0.08 Snell.	'zx'=' 174
2	-26	-44	-102	1	0.2201	0.9986	1.0010	--	--	0.00	--	0.07 Snell.	'zx'=' 174

ASTA NUM. 2 NI 16 NF 14 Lungh. 612.0 cm SEZ. 4 Ps HEA 140

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.

qy medio: 24.65 67.50 114.75 360.00 566.90 kg/m

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm		kg			kg*m						
1A	0	-141	371	6	0	19	-316	1	0.04	0.00	0.11	
1B	0	-141	372	6	0	19	-320	1	0.04	0.00	0.11	
1C	0	-141	371	-17	0	-52	-316	1	0.04	0.00	0.11	
1D	0	-141	372	-17	0	-52	-320	1	0.04	0.00	0.11	
1E	0	-140	371	6	0	19	-316	1	0.04	0.00	0.11	
1F	0	-140	372	6	0	19	-320	1	0.04	0.00	0.11	
1G	0	-140	371	-17	0	-52	-316	1	0.04	0.00	0.11	
1H	0	-140	372	-17	0	-52	-320	1	0.04	0.00	0.11	
1I	0	-143	370	32	0	99	-313	1	0.04	0.00	0.11	
1J	0	-143	374	32	0	99	-324	1	0.04	0.00	0.11	
1K	0	-143	370	-43	0	-132	-313	1	0.04	0.00	0.11	
1L	0	-143	374	-43	0	-132	-324	1	0.04	0.00	0.11	
1M	0	-138	370	32	0	99	-313	1	0.04	0.00	0.11	
1N	0	-138	374	32	0	99	-324	1	0.04	0.00	0.11	
1O	0	-138	370	-43	0	-132	-313	1	0.04	0.00	0.11	
1P	0	-138	374	-43	0	-132	-324	1	0.04	0.00	0.11	
2	0	-925	2448	-40	0	-114	-2095	1	0.25	0.02	0.71	
1A	306	-141	-16	6	0	1	227	1	0.00	0.00	0.08	
1B	306	-141	-15	6	0	1	227	1	0.00	0.00	0.08	
1C	306	-141	-16	-17	0	1	227	1	0.00	0.00	0.08	
1D	306	-141	-15	-17	0	1	227	1	0.00	0.00	0.08	
1E	306	-140	-16	6	0	1	227	1	0.00	0.00	0.08	
1F	306	-140	-15	6	0	1	227	1	0.00	0.00	0.08	
1G	306	-140	-16	-17	0	1	227	1	0.00	0.00	0.08	
1H	306	-140	-15	-17	0	1	227	1	0.00	0.00	0.08	
1I	306	-143	-17	32	0	1	227	1	0.00	0.00	0.08	
1J	306	-143	-14	32	0	1	227	1	0.00	0.00	0.08	
1K	306	-143	-17	-43	0	1	227	1	0.00	0.00	0.08	
1L	306	-143	-14	-43	0	1	227	1	0.00	0.00	0.08	
1M	306	-138	-17	32	0	1	227	1	0.00	0.00	0.08	
1N	306	-138	-14	32	0	1	227	1	0.00	0.00	0.08	
1O	306	-138	-17	-43	0	1	227	1	0.00	0.00	0.08	
1P	306	-138	-14	-43	0	1	227	1	0.00	0.00	0.08	
2	306	-925	-97	-40	0	7	1502	1	0.01	0.02	0.51	
1A	612	-141	-403	6	0	-17	-414	1	0.04	0.00	0.14	
1B	612	-141	-402	6	0	-17	-411	1	0.04	0.00	0.14	
1C	612	-141	-403	-17	0	54	-414	1	0.04	0.00	0.14	
1D	612	-141	-402	-17	0	54	-411	1	0.04	0.00	0.14	
1E	612	-140	-403	6	0	-17	-414	1	0.04	0.00	0.14	
1F	612	-140	-402	6	0	-17	-411	1	0.04	0.00	0.14	
1G	612	-140	-403	-17	0	54	-414	1	0.04	0.00	0.14	
1H	612	-140	-402	-17	0	54	-411	1	0.04	0.00	0.14	
1I	612	-143	-404	32	0	-97	-418	1	0.04	0.00	0.14	
1J	612	-143	-401	32	0	-97	-408	1	0.04	0.00	0.14	
1K	612	-143	-404	-43	0	133	-418	1	0.04	0.00	0.14	
1L	612	-143	-401	-43	0	133	-408	1	0.04	0.00	0.14	
1M	612	-138	-404	32	0	-97	-418	1	0.04	0.00	0.14	
1N	612	-138	-401	32	0	-97	-408	1	0.04	0.00	0.14	
1O	612	-138	-404	-43	0	133	-418	1	0.04	0.00	0.14	
1P	612	-138	-401	-43	0	133	-408	1	0.04	0.00	0.14	
2	612	-925	-2643	-40	0	128	-2691	1	0.27	0.02	0.92	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

COMUNE DI VALVA - SA -

FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012

CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO SISMICO O DEMOLIZIONE E RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	kg	kg*m											
1A	-141	19	-414	1	0.2201	0.9923	1.0040	--	--	0.01	--	0.17	Snell. 'zx'= 174
1B	-141	19	-411	1	0.2201	0.9923	1.0036	--	--	0.01	--	0.17	Snell. 'zx'= 174
1C	-141	54	-414	1	0.2201	0.9923	1.0040	--	--	0.01	--	0.19	Snell. 'zx'= 174
1D	-141	54	-411	1	0.2201	0.9923	1.0036	--	--	0.01	--	0.19	Snell. 'zx'= 174
1E	-140	19	-414	1	0.2201	0.9924	1.0040	--	--	0.01	--	0.17	Snell. 'zx'= 174
1F	-140	19	-411	1	0.2201	0.9924	1.0035	--	--	0.01	--	0.17	Snell. 'zx'= 174
1G	-140	54	-414	1	0.2201	0.9924	1.0040	--	--	0.01	--	0.19	Snell. 'zx'= 174
1H	-140	54	-411	1	0.2201	0.9924	1.0035	--	--	0.01	--	0.19	Snell. 'zx'= 174
1I	-143	99	-418	1	0.2201	0.9922	1.0045	--	--	0.01	--	0.22	Snell. 'zx'= 174
1J	-143	99	-408	1	0.2201	0.9922	1.0031	--	--	0.01	--	0.22	Snell. 'zx'= 174
1K	-143	133	-418	1	0.2201	0.9922	1.0045	--	--	0.01	--	0.25	Snell. 'zx'= 174
1L	-143	133	-408	1	0.2201	0.9922	1.0031	--	--	0.01	--	0.24	Snell. 'zx'= 174
1M	-138	99	-418	1	0.2201	0.9925	1.0044	--	--	0.01	--	0.22	Snell. 'zx'= 174
1N	-138	99	-408	1	0.2201	0.9925	1.0030	--	--	0.01	--	0.22	Snell. 'zx'= 174
1O	-138	133	-418	1	0.2201	0.9925	1.0044	--	--	0.01	--	0.25	Snell. 'zx'= 174
1P	-138	133	-408	1	0.2201	0.9925	1.0030	--	--	0.01	--	0.24	Snell. 'zx'= 174
2	-925	128	-2691	1	0.2201	0.9497	1.0362	--	--	0.08	--	1.11	NON Verif. (stabilità)

ASTA NUM. 3 NI 28 NF 30 Lungh. 612.0 cm SEZ. 4 Ps HEA 140

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.

qy medio: 24.65 68.25 116.02 364.00 572.92 kg/m

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m					
1A	0	-144	375	19	0	57	-319	1	0.04	0.00	0.11	
1B	0	-144	376	19	0	57	-324	1	0.04	0.00	0.11	
1C	0	-144	375	-3	0	-11	-319	1	0.04	0.00	0.11	
1D	0	-144	376	-3	0	-11	-324	1	0.04	0.00	0.11	
1E	0	-139	375	19	0	57	-319	1	0.04	0.00	0.11	
1F	0	-139	376	19	0	57	-324	1	0.04	0.00	0.11	
1G	0	-139	375	-3	0	-11	-319	1	0.04	0.00	0.11	
1H	0	-139	376	-3	0	-11	-324	1	0.04	0.00	0.11	
1I	0	-149	373	44	0	133	-314	1	0.04	0.00	0.11	
1J	0	-149	378	44	0	133	-329	1	0.04	0.00	0.11	
1K	0	-149	373	-28	0	-88	-314	1	0.04	0.00	0.11	
1L	0	-149	378	-28	0	-88	-329	1	0.04	0.00	0.11	
1M	0	-134	373	44	0	133	-314	1	0.04	0.00	0.11	
1N	0	-134	378	44	0	133	-329	1	0.04	0.00	0.11	
1O	0	-134	373	-28	0	-88	-314	1	0.04	0.00	0.11	
1P	0	-134	378	-28	0	-88	-329	1	0.04	0.00	0.11	
2	0	-934	2475	56	0	165	-2119	1	0.25	0.02	0.72	
1A	306	-144	-16	19	0	-1	229	1	0.00	0.00	0.08	
1B	306	-144	-15	19	0	-1	229	1	0.00	0.00	0.08	
1C	306	-144	-16	-3	0	-1	229	1	0.00	0.00	0.08	
1D	306	-144	-15	-3	0	-1	229	1	0.00	0.00	0.08	
1E	306	-139	-16	19	0	-1	229	1	0.00	0.00	0.08	
1F	306	-139	-15	19	0	-1	229	1	0.00	0.00	0.08	
1G	306	-139	-16	-3	0	-1	229	1	0.00	0.00	0.08	
1H	306	-139	-15	-3	0	-1	229	1	0.00	0.00	0.08	
1I	306	-149	-18	44	0	-1	230	1	0.00	0.00	0.08	
1J	306	-149	-13	44	0	-1	229	1	0.00	0.00	0.08	
1K	306	-149	-18	-28	0	-1	230	1	0.00	0.00	0.08	
1L	306	-149	-13	-28	0	-1	229	1	0.00	0.00	0.08	
1M	306	-134	-18	44	0	-1	230	1	0.00	0.00	0.08	
1N	306	-134	-13	44	0	-1	229	1	0.00	0.00	0.08	
1O	306	-134	-18	-28	0	-1	230	1	0.00	0.00	0.08	
1P	306	-134	-13	-28	0	-1	229	1	0.00	0.00	0.08	
2	306	-934	-98	56	0	-8	1518	1	0.01	0.02	0.51	
1A	612	-144	-407	19	0	-59	-418	1	0.04	0.00	0.14	
1B	612	-144	-406	19	0	-59	-414	1	0.04	0.00	0.14	
1C	612	-144	-407	-3	0	9	-418	1	0.04	0.00	0.14	
1D	612	-144	-406	-3	0	9	-414	1	0.04	0.00	0.14	
1E	612	-139	-407	19	0	-59	-418	1	0.04	0.00	0.14	
1F	612	-139	-406	19	0	-59	-414	1	0.04	0.00	0.14	
1G	612	-139	-407	-3	0	9	-418	1	0.04	0.00	0.14	
1H	612	-139	-406	-3	0	9	-414	1	0.04	0.00	0.14	
1I	612	-149	-409	44	0	-135	-423	1	0.04	0.00	0.14	
1J	612	-149	-404	44	0	-135	-409	1	0.04	0.00	0.14	
1K	612	-149	-409	-28	0	85	-423	1	0.04	0.00	0.14	
1L	612	-149	-404	-28	0	85	-409	1	0.04	0.00	0.14	
1M	612	-134	-409	44	0	-135	-423	1	0.04	0.00	0.14	
1N	612	-134	-404	44	0	-135	-409	1	0.04	0.00	0.14	
1O	612	-134	-409	-28	0	85	-423	1	0.04	0.00	0.14	
1P	612	-134	-404	-28	0	85	-409	1	0.04	0.00	0.14	

COMUNE DI VALVA - SA -

FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012

CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO

SISMICO O DEMOLIZIONE E

RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.

2 612 -934 -2671 56 0 -180 -2718 1 0.27 0.02 0.98

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- kg	My -- kg*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-144	-59	-418	1	0.2201	0.9922	1.0041	--	--	0.01	--	0.20	Snell. 'zx'= 174
1B	-144	-59	-414	1	0.2201	0.9922	1.0035	--	--	0.01	--	0.19	Snell. 'zx'= 174
1C	-144	-11	-418	1	0.2201	0.9922	1.0041	--	--	0.01	--	0.16	Snell. 'zx'= 174
1D	-144	-11	-414	1	0.2201	0.9922	1.0035	--	--	0.01	--	0.16	Snell. 'zx'= 174
1E	-139	-59	-418	1	0.2201	0.9924	1.0040	--	--	0.01	--	0.20	Snell. 'zx'= 174
1F	-139	-59	-414	1	0.2201	0.9924	1.0034	--	--	0.01	--	0.19	Snell. 'zx'= 174
1G	-139	-11	-418	1	0.2201	0.9924	1.0040	--	--	0.01	--	0.16	Snell. 'zx'= 174
1H	-139	-11	-414	1	0.2201	0.9924	1.0034	--	--	0.01	--	0.16	Snell. 'zx'= 174
1I	-149	-135	-423	1	0.2201	0.9919	1.0049	--	--	0.01	--	0.25	Snell. 'zx'= 174
1J	-149	-135	-409	1	0.2201	0.9919	1.0029	--	--	0.01	--	0.24	Snell. 'zx'= 174
1K	-149	-88	-423	1	0.2201	0.9919	1.0049	--	--	0.01	--	0.22	Snell. 'zx'= 174
1L	-149	-88	-409	1	0.2201	0.9919	1.0029	--	--	0.01	--	0.21	Snell. 'zx'= 174
1M	-134	-135	-423	1	0.2201	0.9927	1.0044	--	--	0.01	--	0.25	Snell. 'zx'= 174
1N	-134	-135	-409	1	0.2201	0.9927	1.0026	--	--	0.01	--	0.24	Snell. 'zx'= 174
1O	-134	-88	-423	1	0.2201	0.9927	1.0044	--	--	0.01	--	0.22	Snell. 'zx'= 174
1P	-134	-88	-409	1	0.2201	0.9927	1.0026	--	--	0.01	--	0.21	Snell. 'zx'= 174
2	-934	-180	-2718	1	0.2201	0.9492	1.0365	--	--	0.08	--	1.15	NON Verif. (stabilità)

ASTA NUM. 4 NI 46 NF 44 Lungh. 612.0 cm SEZ. 4 Ps HEA 140

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 24.65 24.65 kg/m

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
			kg			kg*m						
1A	0	-30	72	7	0	19	-61	1	0.01	0.00	0.02	
1B	0	-30	73	7	0	19	-64	1	0.01	0.00	0.02	
1C	0	-30	72	-7	0	-20	-61	1	0.01	0.00	0.02	
1D	0	-30	73	-7	0	-20	-64	1	0.01	0.00	0.02	
1E	0	-23	72	7	0	19	-61	1	0.01	0.00	0.02	
1F	0	-23	73	7	0	19	-64	1	0.01	0.00	0.02	
1G	0	-23	72	-7	0	-20	-61	1	0.01	0.00	0.02	
1H	0	-23	73	-7	0	-20	-64	1	0.01	0.00	0.02	
1I	0	-37	71	22	0	63	-58	1	0.01	0.00	0.04	
1J	0	-37	74	22	0	63	-68	1	0.01	0.00	0.04	
1K	0	-37	71	-23	0	-64	-58	1	0.01	0.00	0.04	
1L	0	-37	74	-23	0	-64	-68	1	0.01	0.00	0.04	
1M	0	-15	71	22	0	63	-58	1	0.01	0.00	0.04	
1N	0	-15	74	22	0	63	-68	1	0.01	0.00	0.04	
1O	0	-15	71	-23	0	-64	-58	1	0.01	0.00	0.04	
1P	0	-15	74	-23	0	-64	-68	1	0.01	0.00	0.04	
2	0	-37	96	-2	0	0	-89	1	0.01	0.00	0.03	
1A	306	-30	-4	7	0	-1	43	1	0.00	0.00	0.01	
1B	306	-30	-3	7	0	-1	42	1	0.00	0.00	0.01	
1C	306	-30	-4	-7	0	2	43	1	0.00	0.00	0.01	
1D	306	-30	-3	-7	0	2	42	1	0.00	0.00	0.01	
1E	306	-23	-4	7	0	-1	43	1	0.00	0.00	0.01	
1F	306	-23	-3	7	0	-1	42	1	0.00	0.00	0.01	
1G	306	-23	-4	-7	0	2	43	1	0.00	0.00	0.01	
1H	306	-23	-3	-7	0	2	42	1	0.00	0.00	0.01	
1I	306	-37	-5	22	0	-4	43	1	0.00	0.00	0.01	
1J	306	-37	-2	22	0	-4	42	1	0.00	0.00	0.01	
1K	306	-37	-5	-23	0	6	43	1	0.00	0.00	0.01	
1L	306	-37	-2	-23	0	6	42	1	0.00	0.00	0.01	
1M	306	-15	-5	22	0	-4	43	1	0.00	0.00	0.01	
1N	306	-15	-2	22	0	-4	42	1	0.00	0.00	0.01	
1O	306	-15	-5	-23	0	6	43	1	0.00	0.00	0.01	
1P	306	-15	-2	-23	0	6	42	1	0.00	0.00	0.01	
2	306	-37	-2	-2	0	5	55	1	0.00	0.00	0.02	
1A	612	-30	-79	7	0	-21	-85	1	0.01	0.00	0.03	
1B	612	-30	-78	7	0	-21	-82	1	0.01	0.00	0.03	
1C	612	-30	-79	-7	0	25	-85	1	0.01	0.00	0.03	
1D	612	-30	-78	-7	0	25	-82	1	0.01	0.00	0.03	
1E	612	-23	-79	7	0	-21	-85	1	0.01	0.00	0.03	
1F	612	-23	-78	7	0	-21	-82	1	0.01	0.00	0.03	
1G	612	-23	-79	-7	0	25	-85	1	0.01	0.00	0.03	
1H	612	-23	-78	-7	0	25	-82	1	0.01	0.00	0.03	
1I	612	-37	-80	22	0	-72	-88	1	0.01	0.00	0.05	
1J	612	-37	-77	22	0	-72	-79	1	0.01	0.00	0.05	
1K	612	-37	-80	-23	0	76	-88	1	0.01	0.00	0.05	
1L	612	-37	-77	-23	0	76	-79	1	0.01	0.00	0.05	

COMUNE DI VALVA - SA -

FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012

CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO

SISMICO O DEMOLIZIONE E

RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.

1M	612	-15	-80	22	0	-72	-88	1	0.01	0.00	0.05
1N	612	-15	-77	22	0	-72	-79	1	0.01	0.00	0.05
1O	612	-15	-80	-23	0	76	-88	1	0.01	0.00	0.05
1P	612	-15	-77	-23	0	76	-79	1	0.01	0.00	0.05
2	612	-37	-100	-2	0	10	-101	1	0.01	0.00	0.03

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-30	-21	-85	1	0.2201	0.9984	1.0012	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'zx'= 174
1B	-30	-21	-82	1	0.2201	0.9984	1.0011	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'zx'= 174
1C	-30	25	-85	1	0.2201	0.9984	1.0012	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'zx'= 174
1D	-30	25	-82	1	0.2201	0.9984	1.0011	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'zx'= 174
1E	-23	-21	-85	1	0.2201	0.9988	1.0009	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'zx'= 174
1F	-23	-21	-82	1	0.2201	0.9988	1.0009	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'zx'= 174
1G	-23	25	-85	1	0.2201	0.9988	1.0009	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'zx'= 174
1H	-23	25	-82	1	0.2201	0.9988	1.0009	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'zx'= 174
1I	-37	-72	-88	1	0.2201	0.9980	1.0015	--	--	0.00	--	0.08	Snell. 'zx'= 174
1J	-37	-72	-79	1	0.2201	0.9980	1.0014	--	--	0.00	--	0.08	Snell. 'zx'= 174
1K	-37	76	-88	1	0.2201	0.9980	1.0015	--	--	0.00	--	0.09	Snell. 'zx'= 174
1L	-37	76	-79	1	0.2201	0.9980	1.0014	--	--	0.00	--	0.08	Snell. 'zx'= 174
1M	-15	-72	-88	1	0.2201	0.9992	1.0006	--	--	0.00	--	0.08	Snell. 'zx'= 174
1N	-15	-72	-79	1	0.2201	0.9992	1.0006	--	--	0.00	--	0.08	Snell. 'zx'= 174
1O	-15	76	-88	1	0.2201	0.9992	1.0006	--	--	0.00	--	0.08	Snell. 'zx'= 174
1P	-15	76	-79	1	0.2201	0.9992	1.0006	--	--	0.00	--	0.08	Snell. 'zx'= 174
2	-37	10	-101	1	0.2201	1.0006	1.0015	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'zx'= 174

ASTA NUM. 5 NI 2 NF 16 Lungh. 612.0 cm SEZ. 4 Ps HEA 140

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.

qy medio: 24.65 91.80 156.06 489.60 762.11 kg/m

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
		kg				kg*m						
1A	0	-166	479	4	0	19	-352	1	0.05	0.00	0.12	
1B	0	-166	490	4	0	19	-389	1	0.05	0.00	0.13	
1C	0	-166	479	-9	0	-26	-352	1	0.05	0.00	0.12	
1D	0	-166	490	-9	0	-26	-389	1	0.05	0.00	0.13	
1E	0	-164	479	4	0	19	-352	1	0.05	0.00	0.12	
1F	0	-164	490	4	0	19	-389	1	0.05	0.00	0.13	
1G	0	-164	479	-9	0	-26	-352	1	0.05	0.00	0.12	
1H	0	-164	490	-9	0	-26	-389	1	0.05	0.00	0.13	
1I	0	-169	467	19	0	69	-310	1	0.05	0.00	0.11	
1J	0	-169	503	19	0	69	-431	1	0.05	0.00	0.15	
1K	0	-169	467	-23	0	-77	-310	1	0.05	0.00	0.11	
1L	0	-169	503	-23	0	-77	-431	1	0.05	0.00	0.15	
1M	0	-161	467	19	0	69	-310	1	0.05	0.00	0.11	
1N	0	-161	503	19	0	69	-431	1	0.05	0.00	0.15	
1O	0	-161	467	-23	0	-77	-310	1	0.05	0.00	0.11	
1P	0	-161	503	-23	0	-77	-431	1	0.05	0.00	0.15	
2	0	-1139	3338	-15	0	-27	-2562	1	0.34	0.02	0.87	
1A	306	-166	-20	4	0	5	350	1	0.00	0.00	0.12	
1B	306	-166	-9	4	0	5	346	1	0.00	0.00	0.12	
1C	306	-166	-20	-9	0	0	350	1	0.00	0.00	0.12	
1D	306	-166	-9	-9	0	0	346	1	0.00	0.00	0.12	
1E	306	-164	-20	4	0	5	350	1	0.00	0.00	0.12	
1F	306	-164	-9	4	0	5	346	1	0.00	0.00	0.12	
1G	306	-164	-20	-9	0	0	350	1	0.00	0.00	0.12	
1H	306	-164	-9	-9	0	0	346	1	0.00	0.00	0.12	
1I	306	-169	-33	19	0	11	354	1	0.00	0.00	0.12	
1J	306	-169	3	19	0	11	342	1	0.00	0.00	0.12	
1K	306	-169	-33	-23	0	-6	354	1	0.00	0.00	0.12	
1L	306	-169	3	-23	0	-6	342	1	0.00	0.00	0.12	
1M	306	-161	-33	19	0	11	354	1	0.00	0.00	0.12	
1N	306	-161	3	19	0	11	342	1	0.00	0.00	0.12	
1O	306	-161	-33	-23	0	-6	354	1	0.00	0.00	0.12	
1P	306	-161	3	-23	0	-6	342	1	0.00	0.00	0.12	
2	306	-1139	-89	-15	0	19	2408	1	0.01	0.02	0.82	
1A	612	-166	-520	4	0	-8	-477	1	0.05	0.00	0.16	
1B	612	-166	-509	4	0	-8	-447	1	0.05	0.00	0.15	
1C	612	-166	-520	-9	0	26	-477	1	0.05	0.00	0.16	
1D	612	-166	-509	-9	0	26	-447	1	0.05	0.00	0.15	
1E	612	-164	-520	4	0	-8	-477	1	0.05	0.00	0.16	
1F	612	-164	-509	4	0	-8	-447	1	0.05	0.00	0.15	
1G	612	-164	-520	-9	0	26	-477	1	0.05	0.00	0.16	
1H	612	-164	-509	-9	0	26	-447	1	0.05	0.00	0.15	

COMUNE DI VALVA - SA -

FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012

CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO

SISMICO O DEMOLIZIONE E

RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.

1I	612	-169	-533	19	0	-47	-511	1	0.05	0.00	0.17	
1J	612	-169	-496	19	0	-47	-413	1	0.05	0.00	0.14	
1K	612	-169	-533	-23	0	65	-511	1	0.05	0.00	0.17	
1L	612	-169	-496	-23	0	65	-413	1	0.05	0.00	0.14	
1M	612	-161	-533	19	0	-47	-511	1	0.05	0.00	0.17	
1N	612	-161	-496	19	0	-47	-413	1	0.05	0.00	0.14	
1O	612	-161	-533	-23	0	65	-511	1	0.05	0.00	0.17	
1P	612	-161	-496	-23	0	65	-413	1	0.05	0.00	0.14	
2	612	-1139	-3516	-15	0	65	-3108	1	0.35	0.02	1.16	NON verif.

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-166	19	-477	1	0.2201	0.9910	1.0056	--	--	0.01	--	0.19	Snell. 'zx'= 174
1B	-166	19	-447	1	0.2201	0.9910	1.0003	--	--	0.01	--	0.18	Snell. 'zx'= 174
1C	-166	26	-477	1	0.2201	0.9910	1.0056	--	--	0.01	--	0.20	Snell. 'zx'= 174
1D	-166	26	-447	1	0.2201	0.9910	1.0003	--	--	0.01	--	0.18	Snell. 'zx'= 174
1E	-164	19	-477	1	0.2201	0.9911	1.0055	--	--	0.01	--	0.19	Snell. 'zx'= 174
1F	-164	19	-447	1	0.2201	0.9911	1.0003	--	--	0.01	--	0.18	Snell. 'zx'= 174
1G	-164	26	-477	1	0.2201	0.9911	1.0055	--	--	0.01	--	0.19	Snell. 'zx'= 174
1H	-164	26	-447	1	0.2201	0.9911	1.0003	--	--	0.01	--	0.18	Snell. 'zx'= 174
1I	-169	69	-511	1	0.2201	0.9908	1.0105	--	--	0.01	--	0.24	Snell. 'zx'= 174
1J	-169	69	-431	1	0.2201	0.9908	0.9967	--	--	0.01	--	0.21	Snell. 'zx'= 174
1K	-169	-77	-511	1	0.2201	0.9908	1.0105	--	--	0.01	--	0.24	Snell. 'zx'= 174
1L	-169	-77	-431	1	0.2201	0.9908	0.9967	--	--	0.01	--	0.21	Snell. 'zx'= 174
1M	-161	69	-511	1	0.2201	0.9913	1.0100	--	--	0.01	--	0.24	Snell. 'zx'= 174
1N	-161	69	-431	1	0.2201	0.9913	0.9968	--	--	0.01	--	0.21	Snell. 'zx'= 174
1O	-161	-77	-511	1	0.2201	0.9913	1.0100	--	--	0.01	--	0.24	Snell. 'zx'= 174
1P	-161	-77	-431	1	0.2201	0.9913	0.9968	--	--	0.01	--	0.21	Snell. 'zx'= 174
2	-1139	65	-3108	1	0.2201	0.9403	1.0446	--	--	0.10	--	1.24	NON Verif. (stabilità)

ASTA NUM. 6 NI 4 NF 14 Lungh. 612.0 cm SEZ. 4 Ps HEA 140

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.

qy medio: 24.65 183.60 312.12 979.20 1499.57 kg/m

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx ----- kg	Fy	Fz	Mx ----- kg*m	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-343	813	4	0	19	-461	1	0.08	0.01	0.16	
1B	0	-343	921	4	0	19	-822	1	0.09	0.01	0.28	
1C	0	-343	813	-8	0	-22	-461	1	0.08	0.01	0.16	
1D	0	-343	921	-8	0	-22	-822	1	0.09	0.01	0.28	
1E	0	-243	813	4	0	19	-461	1	0.08	0.00	0.16	
1F	0	-243	921	4	0	19	-822	1	0.09	0.00	0.28	
1G	0	-243	813	-8	0	-22	-461	1	0.08	0.00	0.16	
1H	0	-243	921	-8	0	-22	-822	1	0.09	0.00	0.28	
1I	0	-456	691	19	0	67	-53	1	0.07	0.01	0.05	
1J	0	-456	1043	19	0	67	-1230	1	0.11	0.01	0.42	
1K	0	-456	691	-23	0	-70	-53	1	0.07	0.01	0.05	
1L	0	-456	1043	-23	0	-70	-1230	1	0.11	0.01	0.42	
1M	0	-130	691	19	0	67	-53	1	0.07	0.00	0.05	
1N	0	-130	1043	19	0	67	-1230	1	0.11	0.00	0.42	
1O	0	-130	691	-23	0	-70	-53	1	0.07	0.00	0.05	
1P	0	-130	1043	-23	0	-70	-1230	1	0.11	0.00	0.42	
2	0	-2148	6348	-14	0	-10	-4707	1	0.64	0.04	2.67	NON verif.
1A	306	-343	-111	4	0	6	612	1	0.01	0.01	0.21	
1B	306	-343	-3	4	0	6	581	1	0.00	0.01	0.20	
1C	306	-343	-111	-8	0	3	612	1	0.01	0.01	0.21	
1D	306	-343	-3	-8	0	3	581	1	0.00	0.01	0.20	
1E	306	-243	-111	4	0	6	612	1	0.01	0.00	0.21	
1F	306	-243	-3	4	0	6	581	1	0.00	0.00	0.20	
1G	306	-243	-111	-8	0	3	612	1	0.01	0.00	0.21	
1H	306	-243	-3	-8	0	3	581	1	0.00	0.00	0.20	
1I	306	-456	-233	19	0	10	647	1	0.02	0.01	0.22	
1J	306	-456	119	19	0	10	547	1	0.01	0.01	0.19	
1K	306	-456	-233	-23	0	-0	647	1	0.02	0.01	0.22	
1L	306	-456	119	-23	0	-0	547	1	0.01	0.01	0.19	
1M	306	-130	-233	19	0	10	647	1	0.02	0.00	0.22	
1N	306	-130	119	19	0	10	547	1	0.01	0.00	0.19	
1O	306	-130	-233	-23	0	-0	647	1	0.02	0.00	0.22	
1P	306	-130	119	-23	0	-0	547	1	0.01	0.00	0.19	
2	306	-2148	-408	-14	0	34	4383	1	0.04	0.04	2.23	NON verif.
1A	612	-343	-1035	4	0	-6	-1142	1	0.10	0.01	0.39	
1B	612	-343	-927	4	0	-6	-842	1	0.09	0.01	0.29	
1C	612	-343	-1035	-8	0	29	-1142	1	0.10	0.01	0.39	
1D	612	-343	-927	-8	0	29	-842	1	0.09	0.01	0.29	

COMUNE DI VALVA - SA -

FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012

CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO

SISMICO O DEMOLIZIONE E

RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.

1E	612	-243	-1035	4	0	-6	-1142	1	0.10	0.00	0.39	
1F	612	-243	-927	4	0	-6	-842	1	0.09	0.00	0.29	
1G	612	-243	-1035	-8	0	29	-1142	1	0.10	0.00	0.39	
1H	612	-243	-927	-8	0	29	-842	1	0.09	0.00	0.29	
1I	612	-456	-1157	19	0	-47	-1480	1	0.12	0.01	0.50	
1J	612	-456	-805	19	0	-47	-503	1	0.08	0.01	0.17	
1K	612	-456	-1157	-23	0	70	-1480	1	0.12	0.01	0.50	
1L	612	-456	-805	-23	0	70	-503	1	0.08	0.01	0.17	
1M	612	-130	-1157	19	0	-47	-1480	1	0.12	0.00	0.50	
1N	612	-130	-805	19	0	-47	-503	1	0.08	0.00	0.17	
1O	612	-130	-1157	-23	0	70	-1480	1	0.12	0.00	0.50	
1P	612	-130	-805	-23	0	70	-503	1	0.08	0.00	0.17	
2	612	-2148	-7163	-14	0	78	-7200	1	0.72	0.04	6.71	NON verif.

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz	Classe	γmin.	ky	kz	kLT	γLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-343	19	-1142	1	0.2201	0.9868	1.0353	--	--	0.03	--	0.44	Snell. 'zx'= 174
1B	-343	19	-842	1	0.2201	0.9868	0.9919	--	--	0.03	--	0.33	Snell. 'zx'= 174
1C	-343	29	-1142	1	0.2201	0.9813	1.0353	--	--	0.03	--	0.45	Snell. 'zx'= 174
1D	-343	29	-842	1	0.2201	0.9813	0.9919	--	--	0.03	--	0.33	Snell. 'zx'= 174
1E	-243	19	-1142	1	0.2201	0.9906	1.0250	--	--	0.02	--	0.43	Snell. 'zx'= 174
1F	-243	19	-842	1	0.2201	0.9906	0.9943	--	--	0.02	--	0.32	Snell. 'zx'= 174
1G	-243	29	-1142	1	0.2201	0.9868	1.0250	--	--	0.02	--	0.44	Snell. 'zx'= 174
1H	-243	29	-842	1	0.2201	0.9868	0.9943	--	--	0.02	--	0.32	Snell. 'zx'= 174
1I	-456	67	-1480	1	0.2201	0.9752	1.0680	--	--	0.04	--	0.62	Snell. 'zx'= 174
1J	-456	67	-1230	1	0.2201	0.9752	1.0460	--	--	0.04	--	0.52	Snell. 'zx'= 174
1K	-456	-70	-1480	1	0.2201	0.9752	1.0680	--	--	0.04	--	0.62	Snell. 'zx'= 174
1L	-456	-70	-1230	1	0.2201	0.9752	1.0460	--	--	0.04	--	0.52	Snell. 'zx'= 174
1M	-130	67	-1480	1	0.2201	0.9929	1.0193	--	--	0.01	--	0.57	Snell. 'zx'= 174
1N	-130	67	-1230	1	0.2201	0.9929	1.0131	--	--	0.01	--	0.48	Snell. 'zx'= 174
1O	-130	-70	-1480	1	0.2201	0.9929	1.0193	--	--	0.01	--	0.57	Snell. 'zx'= 174
1P	-130	-70	-1230	1	0.2201	0.9929	1.0131	--	--	0.01	--	0.48	Snell. 'zx'= 174
2	-2148	78	-7200	1	0.2201	0.9865	1.0830	--	--	0.18	--	2.88	NON Verif. (stabilità)

ASTA NUM. 7 NI 6 NF 12 Lungh. 612.0 cm SEZ. 4 Ps HEA 140

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.

qy medio: 24.65 157.80 268.26 841.60 1292.31 kg/m

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-331	686	6	0	16	-324	1	0.07	0.01	0.11	
1B	0	-331	843	6	0	16	-800	1	0.08	0.01	0.27	
1C	0	-331	686	-3	0	-10	-324	1	0.07	0.01	0.11	
1D	0	-331	843	-3	0	-10	-800	1	0.08	0.01	0.27	
1E	0	-155	686	6	0	16	-324	1	0.07	0.00	0.11	
1F	0	-155	843	6	0	16	-800	1	0.08	0.00	0.27	
1G	0	-155	686	-3	0	-10	-324	1	0.07	0.00	0.11	
1H	0	-155	843	-3	0	-10	-800	1	0.08	0.00	0.27	
1I	0	-536	503	15	0	43	230	1	0.05	0.01	0.08	
1J	0	-536	1025	15	0	43	-1353	1	0.10	0.01	0.46	
1K	0	-536	503	-12	0	-37	230	1	0.05	0.01	0.08	
1L	0	-536	1025	-12	0	-37	-1353	1	0.10	0.01	0.46	
1M	0	50	503	15	0	43	230	1	0.05	0.00	0.08	
1N	0	50	1025	15	0	43	-1353	1	0.10	0.00	0.46	
1O	0	50	503	-12	0	-37	230	1	0.05	0.00	0.08	
1P	0	50	1025	-12	0	-37	-1353	1	0.10	0.00	0.46	
2	0	-1757	5528	10	0	23	-4062	1	0.56	0.03	1.93	NON verif.
1A	306	-331	-119	6	0	-1	544	1	0.01	0.01	0.18	
1B	306	-331	38	6	0	-1	548	1	0.00	0.01	0.19	
1C	306	-331	-119	-3	0	-1	544	1	0.01	0.01	0.18	
1D	306	-331	38	-3	0	-1	548	1	0.00	0.01	0.19	
1E	306	-155	-119	6	0	-1	544	1	0.01	0.00	0.18	
1F	306	-155	38	6	0	-1	548	1	0.00	0.00	0.19	
1G	306	-155	-119	-3	0	-1	544	1	0.01	0.00	0.18	
1H	306	-155	38	-3	0	-1	548	1	0.00	0.00	0.19	
1I	306	-536	-301	15	0	-2	539	1	0.03	0.01	0.18	
1J	306	-536	220	15	0	-2	552	1	0.02	0.01	0.19	
1K	306	-536	-301	-12	0	-0	539	1	0.03	0.01	0.18	
1L	306	-536	220	-12	0	-0	552	1	0.02	0.01	0.19	
1M	306	50	-301	15	0	-2	539	1	0.03	0.00	0.18	
1N	306	50	220	15	0	-2	552	1	0.02	0.00	0.19	
1O	306	50	-301	-12	0	-0	539	1	0.03	0.00	0.18	
1P	306	50	220	-12	0	-0	552	1	0.02	0.00	0.19	
2	306	-1757	-292	10	0	-6	3949	1	0.03	0.03	1.80	NON verif.

COMUNE DI VALVA - SA -

FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012

CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO

SISMICO O DEMOLIZIONE E

RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.

1A	612	-331	-923	6	0	-18	-1051	1	0.09	0.01	0.36	
1B	612	-331	-766	6	0	-18	-566	1	0.08	0.01	0.19	
1C	612	-331	-923	-3	0	9	-1051	1	0.09	0.01	0.36	
1D	612	-331	-766	-3	0	9	-566	1	0.08	0.01	0.19	
1E	612	-155	-923	6	0	-18	-1051	1	0.09	0.00	0.36	
1F	612	-155	-766	6	0	-18	-566	1	0.08	0.00	0.19	
1G	612	-155	-923	-3	0	9	-1051	1	0.09	0.00	0.36	
1H	612	-155	-766	-3	0	9	-566	1	0.08	0.00	0.19	
1I	612	-536	-1106	15	0	-46	-1613	1	0.11	0.01	0.55	
1J	612	-536	-584	15	0	-46	-4	1	0.06	0.01	0.03	
1K	612	-536	-1106	-12	0	37	-1613	1	0.11	0.01	0.55	
1L	612	-536	-584	-12	0	37	-4	1	0.06	0.01	0.03	
1M	612	50	-1106	15	0	-46	-1613	1	0.11	0.00	0.55	
1N	612	50	-584	15	0	-46	-4	1	0.06	0.00	0.03	
1O	612	50	-1106	-12	0	37	-1613	1	0.11	0.00	0.55	
1P	612	50	-584	-12	0	37	-4	1	0.06	0.00	0.03	
2	612	-1757	-6112	10	0	-35	-5850	1	0.62	0.03	4.08	NON verif.

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	--												
	kg		kg*m										
1A	-331	-18	-1051	1	0.2201	0.9820	1.0388	--	--	0.03	--	0.41	Snell. 'zx'= 174
1B	-331	-18	-800	1	0.2201	0.9820	1.0134	--	--	0.03	--	0.32	Snell. 'zx'= 174
1C	-331	-10	-1051	1	0.2201	0.9820	1.0388	--	--	0.03	--	0.41	Snell. 'zx'= 174
1D	-331	-10	-800	1	0.2201	0.9820	1.0134	--	--	0.03	--	0.31	Snell. 'zx'= 174
1E	-155	-18	-1051	1	0.2201	0.9916	1.0181	--	--	0.01	--	0.39	Snell. 'zx'= 174
1F	-155	-18	-800	1	0.2201	0.9916	1.0062	--	--	0.01	--	0.30	Snell. 'zx'= 174
1G	-155	-10	-1051	1	0.2201	0.9916	1.0181	--	--	0.01	--	0.38	Snell. 'zx'= 174
1H	-155	-10	-800	1	0.2201	0.9916	1.0062	--	--	0.01	--	0.29	Snell. 'zx'= 174
1I	-536	-46	-1613	1	0.2201	0.9709	1.0814	--	--	0.05	--	0.67	Snell. 'zx'= 174
1J	-536	-46	-1353	1	0.2201	0.9709	1.0797	--	--	0.05	--	0.57	Snell. 'zx'= 174
1K	-536	-37	-1613	1	0.2201	0.9709	1.0814	--	--	0.05	--	0.66	Snell. 'zx'= 174
1L	-536	-37	-1353	1	0.2201	0.9709	1.0797	--	--	0.05	--	0.57	Snell. 'zx'= 174
2	-1757	-35	-5850	1	0.2201	0.9045	1.0683	--	--	0.15	--	2.29	NON Verif. (stabilità)

ASTA NUM. 8 NI 8 NF 10 Lungh. 612.0 cm SEZ. 4 Ps HEA 140

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 24.65 66.00 112.20 352.00 554.85 kg/m

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--											
	cm		kg			kg*m						
1A	0	-234	307	2	0	8	-88	1	0.03	0.00	0.03	
1B	0	-234	432	2	0	8	-482	1	0.04	0.00	0.16	
1C	0	-234	307	-4	0	-12	-88	1	0.03	0.00	0.03	
1D	0	-234	432	-4	0	-12	-482	1	0.04	0.00	0.16	
1E	0	-26	307	2	0	8	-88	1	0.03	0.00	0.03	
1F	0	-26	432	2	0	8	-482	1	0.04	0.00	0.16	
1G	0	-26	307	-4	0	-12	-88	1	0.03	0.00	0.03	
1H	0	-26	432	-4	0	-12	-482	1	0.04	0.00	0.16	
1I	0	-472	164	9	0	30	364	1	0.02	0.01	0.12	
1J	0	-472	575	9	0	30	-934	1	0.06	0.01	0.32	
1K	0	-472	164	-11	0	-34	364	1	0.02	0.01	0.12	
1L	0	-472	575	-11	0	-34	-934	1	0.06	0.01	0.32	
1M	0	211	164	9	0	30	364	1	0.02	0.00	0.12	
1N	0	211	575	9	0	30	-934	1	0.06	0.00	0.32	
1O	0	211	164	-11	0	-34	364	1	0.02	0.00	0.12	
1P	0	211	575	-11	0	-34	-934	1	0.06	0.00	0.32	
2	0	-869	2442	-6	0	-16	-1899	1	0.25	0.02	0.64	
1A	306	-234	-73	2	0	0	270	1	0.01	0.00	0.09	
1B	306	-234	52	2	0	0	258	1	0.01	0.00	0.09	
1C	306	-234	-73	-4	0	-0	270	1	0.01	0.00	0.09	
1D	306	-234	52	-4	0	-0	258	1	0.01	0.00	0.09	
1E	306	-26	-73	2	0	0	270	1	0.01	0.00	0.09	
1F	306	-26	52	2	0	0	258	1	0.01	0.00	0.09	
1G	306	-26	-73	-4	0	-0	270	1	0.01	0.00	0.09	
1H	306	-26	52	-4	0	-0	258	1	0.01	0.00	0.09	
1I	306	-472	-216	9	0	1	285	1	0.02	0.01	0.10	
1J	306	-472	194	9	0	1	243	1	0.02	0.01	0.08	
1K	306	-472	-216	-11	0	-1	285	1	0.02	0.01	0.10	
1L	306	-472	194	-11	0	-1	243	1	0.02	0.01	0.08	
1M	306	211	-216	9	0	1	285	1	0.02	0.00	0.10	
1N	306	211	194	9	0	1	243	1	0.02	0.00	0.08	
1O	306	211	-216	-11	0	-1	285	1	0.02	0.00	0.10	
1P	306	211	194	-11	0	-1	243	1	0.02	0.00	0.08	
2	306	-869	-49	-6	0	2	1762	1	0.00	0.02	0.60	

COMUNE DI VALVA - SA -

FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012

CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO

SISMICO O DEMOLIZIONE E

RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.

1A	612	-234	-454	2	0	-7	-536	1	0.05	0.00	0.18
1B	612	-234	-329	2	0	-7	-167	1	0.03	0.00	0.06
1C	612	-234	-454	-4	0	12	-536	1	0.05	0.00	0.18
1D	612	-234	-329	-4	0	12	-167	1	0.03	0.00	0.06
1E	612	-26	-454	2	0	-7	-536	1	0.05	0.00	0.18
1F	612	-26	-329	2	0	-7	-167	1	0.03	0.00	0.06
1G	612	-26	-454	-4	0	12	-536	1	0.05	0.00	0.18
1H	612	-26	-329	-4	0	12	-167	1	0.03	0.00	0.06
1I	612	-472	-596	9	0	-28	-958	1	0.06	0.01	0.32
1J	612	-472	-186	9	0	-28	256	1	0.02	0.01	0.09
1K	612	-472	-596	-11	0	33	-958	1	0.06	0.01	0.32
1L	612	-472	-186	-11	0	33	256	1	0.02	0.01	0.09
1M	612	211	-596	9	0	-28	-958	1	0.06	0.00	0.32
1N	612	211	-186	9	0	-28	256	1	0.02	0.00	0.09
1O	612	211	-596	-11	0	33	-958	1	0.06	0.00	0.32
1P	612	211	-186	-11	0	33	256	1	0.02	0.00	0.09
2	612	-869	-2541	-6	0	19	-2201	1	0.26	0.02	0.75

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	kg	kg*m											
1A	-234	8	-536	1	0.2201	0.9873	1.0294	--	--	0.02	--	0.21 Snell.	'zx'= 174
1B	-234	8	-482	1	0.2201	0.9873	1.0242	--	--	0.02	--	0.19 Snell.	'zx'= 174
1C	-234	-12	-536	1	0.2201	0.9873	1.0294	--	--	0.02	--	0.22 Snell.	'zx'= 174
1D	-234	-12	-482	1	0.2201	0.9873	1.0242	--	--	0.02	--	0.20 Snell.	'zx'= 174
1E	-26	8	-536	1	0.2201	0.9986	1.0033	--	--	0.00	--	0.19 Snell.	'zx'= 174
1F	-26	8	-482	1	0.2201	0.9986	1.0027	--	--	0.00	--	0.17 Snell.	'zx'= 174
1G	-26	-12	-536	1	0.2201	0.9986	1.0033	--	--	0.00	--	0.19 Snell.	'zx'= 174
1H	-26	-12	-482	1	0.2201	0.9986	1.0027	--	--	0.00	--	0.17 Snell.	'zx'= 174
1I	-472	30	-958	1	0.2201	0.9743	1.0593	--	--	0.04	--	0.40 Snell.	'zx'= 174
1J	-472	30	-934	1	0.2201	0.9743	1.0616	--	--	0.04	--	0.40 Snell.	'zx'= 174
1K	-472	-34	-958	1	0.2201	0.9743	1.0593	--	--	0.04	--	0.41 Snell.	'zx'= 174
1L	-472	-34	-934	1	0.2201	0.9743	1.0616	--	--	0.04	--	0.40 Snell.	'zx'= 174
2	-869	19	-2201	1	0.2201	0.9528	1.0340	--	--	0.07	--	0.86 Snell.	'zx'= 174

ASTA NUM. 9 NI 25 NF 47 Lungh. 612.0 cm SEZ. 4 Ps HEA 140

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 24.65 116.25 197.62 620.00 958.52 kg/m

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	kg				kg*m						
1A	0	-200	726	10	0	42	-700	1	0.07	0.00	0.24	
1B	0	-200	729	10	0	42	-717	1	0.07	0.00	0.24	
1C	0	-200	726	-13	0	-29	-700	1	0.07	0.00	0.24	
1D	0	-200	729	-13	0	-29	-717	1	0.07	0.00	0.24	
1E	0	-192	726	10	0	42	-700	1	0.07	0.00	0.24	
1F	0	-192	729	10	0	42	-717	1	0.07	0.00	0.24	
1G	0	-192	726	-13	0	-29	-700	1	0.07	0.00	0.24	
1H	0	-192	729	-13	0	-29	-717	1	0.07	0.00	0.24	
1I	0	-208	723	36	0	122	-681	1	0.07	0.00	0.23	
1J	0	-208	732	36	0	122	-736	1	0.07	0.00	0.25	
1K	0	-208	723	-40	0	-109	-681	1	0.07	0.00	0.23	
1L	0	-208	732	-40	0	-109	-736	1	0.07	0.00	0.25	
1M	0	-184	723	36	0	122	-681	1	0.07	0.00	0.23	
1N	0	-184	732	36	0	122	-736	1	0.07	0.00	0.25	
1O	0	-184	723	-40	0	-109	-681	1	0.07	0.00	0.23	
1P	0	-184	732	-40	0	-109	-736	1	0.07	0.00	0.25	
2	0	-1355	5119	-11	0	50	-4953	1	0.52	0.03	2.86	NON verif.
1A	306	-200	114	10	0	12	586	1	0.01	0.00	0.20	
1B	306	-200	117	10	0	12	577	1	0.01	0.00	0.20	
1C	306	-200	114	-13	0	12	586	1	0.01	0.00	0.20	
1D	306	-200	117	-13	0	12	577	1	0.01	0.00	0.20	
1E	306	-192	114	10	0	12	586	1	0.01	0.00	0.20	
1F	306	-192	117	10	0	12	577	1	0.01	0.00	0.20	
1G	306	-192	114	-13	0	12	586	1	0.01	0.00	0.20	
1H	306	-192	117	-13	0	12	577	1	0.01	0.00	0.20	
1I	306	-208	111	36	0	12	595	1	0.01	0.00	0.20	
1J	306	-208	120	36	0	12	568	1	0.01	0.00	0.19	
1K	306	-208	111	-40	0	12	595	1	0.01	0.00	0.20	
1L	306	-208	120	-40	0	12	568	1	0.01	0.00	0.19	
1M	306	-184	111	36	0	12	595	1	0.01	0.00	0.20	
1N	306	-184	120	36	0	12	568	1	0.01	0.00	0.19	
1O	306	-184	111	-40	0	12	595	1	0.01	0.00	0.20	
1P	306	-184	120	-40	0	12	568	1	0.01	0.00	0.19	
2	306	-1355	806	-11	0	84	4112	1	0.08	0.03	2.00	NON verif.

COMUNE DI VALVA - SA -

FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012

CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO

SISMICO O DEMOLIZIONE E

RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.

1A	612	-200	-499	10	0	-17	-3	1	0.05	0.00	0.01
1B	612	-200	-496	10	0	-17	-3	1	0.05	0.00	0.01
1C	612	-200	-499	-13	0	53	-3	1	0.05	0.00	0.04
1D	612	-200	-496	-13	0	53	-3	1	0.05	0.00	0.04
1E	612	-192	-499	10	0	-17	-3	1	0.05	0.00	0.01
1F	612	-192	-496	10	0	-17	-3	1	0.05	0.00	0.01
1G	612	-192	-499	-13	0	53	-3	1	0.05	0.00	0.04
1H	612	-192	-496	-13	0	53	-3	1	0.05	0.00	0.04
1I	612	-208	-502	36	0	-97	-3	1	0.05	0.00	0.07
1J	612	-208	-493	36	0	-97	-3	1	0.05	0.00	0.07
1K	612	-208	-502	-40	0	133	-3	1	0.05	0.00	0.09
1L	612	-208	-493	-40	0	133	-3	1	0.05	0.00	0.09
1M	612	-184	-502	36	0	-97	-3	1	0.05	0.00	0.07
1N	612	-184	-493	36	0	-97	-3	1	0.05	0.00	0.07
1O	612	-184	-502	-40	0	133	-3	1	0.05	0.00	0.09
1P	612	-184	-493	-40	0	133	-3	1	0.05	0.00	0.09
2	612	-1355	-3508	-11	0	117	-22	1	0.35	0.03	0.08

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz ----- kg*m	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-200	42	-700	1	0.2201	0.9896	1.0324	--	--	0.02	--	0.29	Snell. 'zx'= 174
1B	-200	42	-717	1	0.2201	0.9896	1.0322	--	--	0.02	--	0.30	Snell. 'zx'= 174
1C	-200	53	-700	1	0.2201	0.9891	1.0324	--	--	0.02	--	0.30	Snell. 'zx'= 174
1D	-200	53	-717	1	0.2201	0.9891	1.0322	--	--	0.02	--	0.30	Snell. 'zx'= 174
1E	-192	42	-700	1	0.2201	0.9900	1.0312	--	--	0.02	--	0.29	Snell. 'zx'= 174
1F	-192	42	-717	1	0.2201	0.9900	1.0310	--	--	0.02	--	0.30	Snell. 'zx'= 174
1G	-192	53	-700	1	0.2201	0.9895	1.0312	--	--	0.02	--	0.30	Snell. 'zx'= 174
1H	-192	53	-717	1	0.2201	0.9895	1.0310	--	--	0.02	--	0.30	Snell. 'zx'= 174
1I	-208	122	-681	1	0.2201	0.9887	1.0340	--	--	0.02	--	0.34	Snell. 'zx'= 174
1J	-208	122	-736	1	0.2201	0.9887	1.0333	--	--	0.02	--	0.36	Snell. 'zx'= 174
1K	-208	133	-681	1	0.2201	0.9887	1.0340	--	--	0.02	--	0.35	Snell. 'zx'= 174
1L	-208	133	-736	1	0.2201	0.9887	1.0333	--	--	0.02	--	0.37	Snell. 'zx'= 174
1M	-184	122	-681	1	0.2201	0.9900	1.0301	--	--	0.02	--	0.34	Snell. 'zx'= 174
1N	-184	122	-736	1	0.2201	0.9900	1.0295	--	--	0.02	--	0.36	Snell. 'zx'= 174
1O	-184	133	-681	1	0.2201	0.9900	1.0301	--	--	0.02	--	0.35	Snell. 'zx'= 174
1P	-184	133	-736	1	0.2201	0.9900	1.0295	--	--	0.02	--	0.36	Snell. 'zx'= 174
2	-1355	117	-4953	1	0.2201	1.1112	1.0417	--	--	0.12	--	1.96	NON Verif.(stabilità)

ASTA NUM. 10 NI 24 NF 48 Lungh. 612.0 cm SEZ. 4 Ps HEA 140

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 24.65 115.50 196.35 616.00 952.50 kg/m

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx ----- kg	Fy ----- kg	Fz ----- kg	Mx ----- kg*m	My ----- kg*m	Mz ----- kg*m	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-201	723	15	0	34	-699	1	0.07	0.00	0.24	
1B	0	-201	726	15	0	34	-717	1	0.07	0.00	0.24	
1C	0	-201	723	-8	0	-36	-699	1	0.07	0.00	0.24	
1D	0	-201	726	-8	0	-36	-717	1	0.07	0.00	0.24	
1E	0	-193	723	15	0	34	-699	1	0.07	0.00	0.24	
1F	0	-193	726	15	0	34	-717	1	0.07	0.00	0.24	
1G	0	-193	723	-8	0	-36	-699	1	0.07	0.00	0.24	
1H	0	-193	726	-8	0	-36	-717	1	0.07	0.00	0.24	
1I	0	-210	720	41	0	114	-680	1	0.07	0.00	0.23	
1J	0	-210	729	41	0	114	-737	1	0.07	0.00	0.25	
1K	0	-210	720	-34	0	-116	-680	1	0.07	0.00	0.23	
1L	0	-210	729	-34	0	-116	-737	1	0.07	0.00	0.25	
1M	0	-184	720	41	0	114	-680	1	0.07	0.00	0.23	
1N	0	-184	729	41	0	114	-737	1	0.07	0.00	0.25	
1O	0	-184	720	-34	0	-116	-680	1	0.07	0.00	0.23	
1P	0	-184	729	-34	0	-116	-737	1	0.07	0.00	0.25	
2	0	-1362	5092	24	0	-10	-4950	1	0.51	0.03	2.83	NON verif.
1A	306	-201	114	15	0	-12	581	1	0.01	0.00	0.20	
1B	306	-201	117	15	0	-12	572	1	0.01	0.00	0.19	
1C	306	-201	114	-8	0	-12	581	1	0.01	0.00	0.20	
1D	306	-201	117	-8	0	-12	572	1	0.01	0.00	0.19	
1E	306	-193	114	15	0	-12	581	1	0.01	0.00	0.20	
1F	306	-193	117	15	0	-12	572	1	0.01	0.00	0.19	
1G	306	-193	114	-8	0	-12	581	1	0.01	0.00	0.20	
1H	306	-193	117	-8	0	-12	572	1	0.01	0.00	0.19	
1I	306	-210	110	41	0	-12	591	1	0.01	0.00	0.20	
1J	306	-210	120	41	0	-12	562	1	0.01	0.00	0.19	
1K	306	-210	110	-34	0	-12	591	1	0.01	0.00	0.20	
1L	306	-210	120	-34	0	-12	562	1	0.01	0.00	0.19	
1M	306	-184	110	41	0	-12	591	1	0.01	0.00	0.20	
1N	306	-184	120	41	0	-12	562	1	0.01	0.00	0.19	

COMUNE DI VALVA - SA -

FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012

CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO

SISMICO O DEMOLIZIONE E

RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.

1O	306	-184	110	-34	0	-12	591	1	0.01	0.00	0.20	
1P	306	-184	120	-34	0	-12	562	1	0.01	0.00	0.19	
2	306	-1362	805	24	0	-83	4072	1	0.08	0.03	1.97	NON verif.
1A	612	-201	-495	15	0	-58	-3	1	0.05	0.00	0.04	
1B	612	-201	-492	15	0	-58	-3	1	0.05	0.00	0.04	
1C	612	-201	-495	-8	0	12	-3	1	0.05	0.00	0.01	
1D	612	-201	-492	-8	0	12	-3	1	0.05	0.00	0.01	
1E	612	-193	-495	15	0	-58	-3	1	0.05	0.00	0.04	
1F	612	-193	-492	15	0	-58	-3	1	0.05	0.00	0.04	
1G	612	-193	-495	-8	0	12	-3	1	0.05	0.00	0.01	
1H	612	-193	-492	-8	0	12	-3	1	0.05	0.00	0.01	
1I	612	-210	-499	41	0	-138	-3	1	0.05	0.00	0.10	
1J	612	-210	-489	41	0	-138	-3	1	0.05	0.00	0.10	
1K	612	-210	-499	-34	0	92	-3	1	0.05	0.00	0.06	
1L	612	-210	-489	-34	0	92	-3	1	0.05	0.00	0.06	
1M	612	-184	-499	41	0	-138	-3	1	0.05	0.00	0.10	
1N	612	-184	-489	41	0	-138	-3	1	0.05	0.00	0.10	
1O	612	-184	-499	-34	0	92	-3	1	0.05	0.00	0.06	
1P	612	-184	-489	-34	0	92	-3	1	0.05	0.00	0.06	
2	612	-1362	-3481	24	0	-156	-21	1	0.35	0.03	0.11	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-201	-58	-699	1	0.2201	0.9891	1.0326	--	--	0.02	--	0.30	Snell. 'zx'= 174
1B	-201	-58	-717	1	0.2201	0.9891	1.0324	--	--	0.02	--	0.31	Snell. 'zx'= 174
1C	-201	-36	-699	1	0.2201	0.9921	1.0326	--	--	0.02	--	0.29	Snell. 'zx'= 174
1D	-201	-36	-717	1	0.2201	0.9921	1.0324	--	--	0.02	--	0.29	Snell. 'zx'= 174
1E	-193	-58	-699	1	0.2201	0.9895	1.0313	--	--	0.02	--	0.30	Snell. 'zx'= 174
1F	-193	-58	-717	1	0.2201	0.9895	1.0311	--	--	0.02	--	0.31	Snell. 'zx'= 174
1G	-193	-36	-699	1	0.2201	0.9924	1.0313	--	--	0.02	--	0.29	Snell. 'zx'= 174
1H	-193	-36	-717	1	0.2201	0.9924	1.0311	--	--	0.02	--	0.29	Snell. 'zx'= 174
1I	-210	-138	-680	1	0.2201	0.9886	1.0342	--	--	0.02	--	0.35	Snell. 'zx'= 174
1J	-210	-138	-737	1	0.2201	0.9886	1.0335	--	--	0.02	--	0.37	Snell. 'zx'= 174
1K	-210	-116	-680	1	0.2201	0.9886	1.0342	--	--	0.02	--	0.34	Snell. 'zx'= 174
1L	-210	-116	-737	1	0.2201	0.9886	1.0335	--	--	0.02	--	0.36	Snell. 'zx'= 174
1M	-184	-138	-680	1	0.2201	0.9900	1.0301	--	--	0.02	--	0.35	Snell. 'zx'= 174
1N	-184	-138	-737	1	0.2201	0.9900	1.0295	--	--	0.02	--	0.37	Snell. 'zx'= 174
1O	-184	-116	-680	1	0.2201	0.9900	1.0301	--	--	0.02	--	0.33	Snell. 'zx'= 174
1P	-184	-116	-737	1	0.2201	0.9900	1.0295	--	--	0.02	--	0.35	Snell. 'zx'= 174
2	-1362	-156	-4950	1	0.2201	1.0334	1.0419	--	--	0.12	--	1.98	NON Verif. (stabilità)

ASTA NUM. 11 NI 32 NF 42 Lungh. 803.0 cm SEZ. 4 Ps HEA 140

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.

qy medio: 24.65 157.80 268.26 841.60 1292.31 kg/m

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
			kg			kg*m						
1A	0	-479	1049	3	0	12	-1180	1	0.11	0.01	0.40	
1B	0	-479	1149	3	0	12	-1574	1	0.12	0.01	0.53	
1C	0	-479	1049	-2	0	-11	-1180	1	0.11	0.01	0.40	
1D	0	-479	1149	-2	0	-11	-1574	1	0.12	0.01	0.53	
1E	0	-384	1049	3	0	12	-1180	1	0.11	0.01	0.40	
1F	0	-384	1149	3	0	12	-1574	1	0.12	0.01	0.53	
1G	0	-384	1049	-2	0	-11	-1180	1	0.11	0.01	0.40	
1H	0	-384	1149	-2	0	-11	-1574	1	0.12	0.01	0.53	
1I	0	-590	934	9	0	36	-724	1	0.09	0.01	0.25	
1J	0	-590	1264	9	0	36	-2030	1	0.13	0.01	0.69	
1K	0	-590	934	-8	0	-34	-724	1	0.09	0.01	0.25	
1L	0	-590	1264	-8	0	-34	-2030	1	0.13	0.01	0.69	
1M	0	-274	934	9	0	36	-724	1	0.09	0.01	0.25	
1N	0	-274	1264	9	0	36	-2030	1	0.13	0.01	0.69	
1O	0	-274	934	-8	0	-34	-724	1	0.09	0.01	0.25	
1P	0	-274	1264	-8	0	-34	-2030	1	0.13	0.01	0.69	
2	0	-3122	7952	3	0	7	-9964	1	0.80	0.06	14.04	NON verif.
1A	402	-479	-6	3	0	-0	914	1	0.00	0.01	0.31	
1B	402	-479	93	3	0	-0	920	1	0.01	0.01	0.31	
1C	402	-479	-6	-2	0	-1	914	1	0.00	0.01	0.31	
1D	402	-479	93	-2	0	-1	920	1	0.01	0.01	0.31	
1E	402	-384	-6	3	0	-0	914	1	0.00	0.01	0.31	
1F	402	-384	93	3	0	-0	920	1	0.01	0.01	0.31	
1G	402	-384	-6	-2	0	-1	914	1	0.00	0.01	0.31	
1H	402	-384	93	-2	0	-1	920	1	0.01	0.01	0.31	
1I	402	-590	-122	9	0	-0	906	1	0.01	0.01	0.31	
1J	402	-590	209	9	0	-0	928	1	0.02	0.01	0.31	

COMUNE DI VALVA - SA -

FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012

CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO SISMICO O DEMOLIZIONE E RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.

1K	402	-590	-122	-8	0	-1	906	1	0.01	0.01	0.31	
1L	402	-590	209	-8	0	-1	928	1	0.02	0.01	0.31	
1M	402	-274	-122	9	0	-0	906	1	0.01	0.01	0.31	
1N	402	-274	209	9	0	-0	928	1	0.02	0.01	0.31	
1O	402	-274	-122	-8	0	-1	906	1	0.01	0.01	0.31	
1P	402	-274	209	-8	0	-1	928	1	0.02	0.01	0.31	
2	402	-3122	316	3	0	-5	6632	1	0.03	0.06	5.07	NON verif.

1A	803	-479	-1062	3	0	-13	-1230	1	0.11	0.01	0.42	
1B	803	-479	-962	3	0	-13	-824	1	0.10	0.01	0.28	
1C	803	-479	-1062	-2	0	9	-1230	1	0.11	0.01	0.42	
1D	803	-479	-962	-2	0	9	-824	1	0.10	0.01	0.28	
1E	803	-384	-1062	3	0	-13	-1230	1	0.11	0.01	0.42	
1F	803	-384	-962	3	0	-13	-824	1	0.10	0.01	0.28	
1G	803	-384	-1062	-2	0	9	-1230	1	0.11	0.01	0.42	
1H	803	-384	-962	-2	0	9	-824	1	0.10	0.01	0.28	
1I	803	-590	-1177	9	0	-36	-1702	1	0.12	0.01	0.58	
1J	803	-590	-847	9	0	-36	-352	1	0.09	0.01	0.12	
1K	803	-590	-1177	-8	0	32	-1702	1	0.12	0.01	0.58	
1L	803	-590	-847	-8	0	32	-352	1	0.09	0.01	0.12	
1M	803	-274	-1177	9	0	-36	-1702	1	0.12	0.01	0.58	
1N	803	-274	-847	9	0	-36	-352	1	0.09	0.01	0.12	
1O	803	-274	-1177	-8	0	32	-1702	1	0.12	0.01	0.58	
1P	803	-274	-847	-8	0	32	-352	1	0.09	0.01	0.12	
2	803	-3122	-7321	3	0	-17	-7433	1	0.74	0.06	7.22	NON verif.

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz	Classe	χ _{min} .	ky	kz	kLT	χ _{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-479	-13	-1230	1	0.1371	0.9582	0.9832	--	--	0.07	--	0.48 Snell.	'zx'=' 228
1B	-479	-13	-1574	1	0.1371	0.9582	1.0759	--	--	0.07	--	0.65 Snell.	'zx'=' 228
1C	-479	-11	-1230	1	0.1371	0.9582	0.9832	--	--	0.07	--	0.48 Snell.	'zx'=' 228
1D	-479	-11	-1574	1	0.1371	0.9582	1.0759	--	--	0.07	--	0.65 Snell.	'zx'=' 228
1E	-384	-13	-1230	1	0.1371	0.9665	0.9865	--	--	0.05	--	0.47 Snell.	'zx'=' 228
1F	-384	-13	-1574	1	0.1371	0.9665	1.0608	--	--	0.05	--	0.63 Snell.	'zx'=' 228
1G	-384	-11	-1230	1	0.1371	0.9665	0.9865	--	--	0.05	--	0.47 Snell.	'zx'=' 228
1H	-384	-11	-1574	1	0.1371	0.9665	1.0608	--	--	0.05	--	0.63 Snell.	'zx'=' 228
1I	-590	-36	-1702	1	0.1371	0.9485	1.1142	--	--	0.08	--	0.75 Snell.	'zx'=' 228
1J	-590	-36	-2030	1	0.1371	0.9485	1.1556	--	--	0.08	--	0.90 Snell.	'zx'=' 228
1K	-590	-34	-1702	1	0.1371	0.9485	1.1142	--	--	0.08	--	0.75 Snell.	'zx'=' 228
1L	-590	-34	-2030	1	0.1371	0.9485	1.1556	--	--	0.08	--	0.90 Snell.	'zx'=' 228
1M	-274	-36	-1702	1	0.1371	0.9761	1.0530	--	--	0.04	--	0.67 Snell.	'zx'=' 228
1N	-274	-36	-2030	1	0.1371	0.9761	1.0722	--	--	0.04	--	0.80 Snell.	'zx'=' 228
1O	-274	-34	-1702	1	0.1371	0.9761	1.0530	--	--	0.04	--	0.67 Snell.	'zx'=' 228
1P	-274	-34	-2030	1	0.1371	0.9761	1.0722	--	--	0.04	--	0.80 Snell.	'zx'=' 228
2	-3122	-17	-9964	1	0.1371	0.7288	1.2430	--	--	0.43	--	4.64	NON Verif. (stabilità)

ASTA NUM. 12 NI 52 NF 49 Lungh. 855.0 cm SEZ. 4 Ps HEA 140

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 24.65 24.65 kg/m

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
			kg			kg*m						
1A	0	-117	107	0	0	1	-153	1	0.01	0.00	0.05	
1B	0	-117	107	0	0	1	-153	1	0.01	0.00	0.05	
1C	0	-117	107	-6	0	-27	-153	1	0.01	0.00	0.05	
1D	0	-117	107	-6	0	-27	-153	1	0.01	0.00	0.05	
1E	0	-109	107	0	0	1	-153	1	0.01	0.00	0.05	
1F	0	-109	107	0	0	1	-153	1	0.01	0.00	0.05	
1G	0	-109	107	-6	0	-27	-153	1	0.01	0.00	0.05	
1H	0	-109	107	-6	0	-27	-153	1	0.01	0.00	0.05	
1I	0	-126	107	7	0	33	-152	1	0.01	0.00	0.05	
1J	0	-126	108	7	0	33	-154	1	0.01	0.00	0.05	
1K	0	-126	107	-13	0	-59	-152	1	0.01	0.00	0.05	
1L	0	-126	108	-13	0	-59	-154	1	0.01	0.00	0.05	
1M	0	-99	107	7	0	33	-152	1	0.01	0.00	0.05	
1N	0	-99	108	7	0	33	-154	1	0.01	0.00	0.05	
1O	0	-99	107	-13	0	-59	-152	1	0.01	0.00	0.05	
1P	0	-99	108	-13	0	-59	-154	1	0.01	0.00	0.05	
2	0	11	144	-19	0	-93	-218	1	0.01	0.00	0.07	
1A	427	-117	2	0	0	-0	80	1	0.00	0.00	0.03	
1B	427	-117	2	0	0	-0	80	1	0.00	0.00	0.03	
1C	427	-117	2	-6	0	-2	80	1	0.00	0.00	0.03	
1D	427	-117	2	-6	0	-2	80	1	0.00	0.00	0.03	
1E	427	-109	2	0	0	-0	80	1	0.00	0.00	0.03	
1F	427	-109	2	0	0	-0	80	1	0.00	0.00	0.03	

COMUNE DI VALVA - SA -

FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012

CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO

SISMICO O DEMOLIZIONE E

RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.

1G	427	-109	2	-6	0	-2	80	1	0.00	0.00	0.03
1H	427	-109	2	-6	0	-2	80	1	0.00	0.00	0.03
1I	427	-126	2	7	0	2	80	1	0.00	0.00	0.03
1J	427	-126	2	7	0	2	81	1	0.00	0.00	0.03
1K	427	-126	2	-13	0	-4	80	1	0.00	0.00	0.03
1L	427	-126	2	-13	0	-4	81	1	0.00	0.00	0.03
1M	427	-99	2	7	0	2	80	1	0.00	0.00	0.03
1N	427	-99	2	7	0	2	81	1	0.00	0.00	0.03
1O	427	-99	2	-13	0	-4	80	1	0.00	0.00	0.03
1P	427	-99	2	-13	0	-4	81	1	0.00	0.00	0.03
2	427	11	7	-19	0	-10	105	1	0.00	0.00	0.04

1A	855	-117	-103	0	0	-2	-137	1	0.01	0.00	0.05
1B	855	-117	-103	0	0	-2	-136	1	0.01	0.00	0.05
1C	855	-117	-103	-6	0	23	-137	1	0.01	0.00	0.05
1D	855	-117	-103	-6	0	23	-136	1	0.01	0.00	0.05
1E	855	-109	-103	0	0	-2	-137	1	0.01	0.00	0.05
1F	855	-109	-103	0	0	-2	-136	1	0.01	0.00	0.05
1G	855	-109	-103	-6	0	23	-137	1	0.01	0.00	0.05
1H	855	-109	-103	-6	0	23	-136	1	0.01	0.00	0.05
1I	855	-126	-104	7	0	-30	-137	1	0.01	0.00	0.05
1J	855	-126	-103	7	0	-30	-136	1	0.01	0.00	0.05
1K	855	-126	-104	-13	0	51	-137	1	0.01	0.00	0.05
1L	855	-126	-103	-13	0	51	-136	1	0.01	0.00	0.05
1M	855	-99	-104	7	0	-30	-137	1	0.01	0.00	0.05
1N	855	-99	-103	7	0	-30	-136	1	0.01	0.00	0.05
1O	855	-99	-104	-13	0	51	-137	1	0.01	0.00	0.05
1P	855	-99	-103	-13	0	51	-136	1	0.01	0.00	0.05
2	855	11	-130	-19	0	74	-158	1	0.01	0.00	0.05

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-117	-2	-153	1	0.1224	0.9886	1.0102	--	--	0.02	--	0.07 Snell.	'zx'= 243
1B	-117	-2	-153	1	0.1224	0.9886	1.0102	--	--	0.02	--	0.07 Snell.	'zx'= 243
1C	-117	-27	-153	1	0.1224	0.9886	1.0102	--	--	0.02	--	0.09 Snell.	'zx'= 243
1D	-117	-27	-153	1	0.1224	0.9886	1.0102	--	--	0.02	--	0.09 Snell.	'zx'= 243
1E	-109	-2	-153	1	0.1224	0.9894	1.0095	--	--	0.02	--	0.07 Snell.	'zx'= 243
1F	-109	-2	-153	1	0.1224	0.9894	1.0095	--	--	0.02	--	0.07 Snell.	'zx'= 243
1G	-109	-27	-153	1	0.1224	0.9894	1.0095	--	--	0.02	--	0.09 Snell.	'zx'= 243
1H	-109	-27	-153	1	0.1224	0.9894	1.0095	--	--	0.02	--	0.09 Snell.	'zx'= 243
1I	-126	33	-152	1	0.1224	0.9877	1.0110	--	--	0.02	--	0.09 Snell.	'zx'= 243
1J	-126	33	-154	1	0.1224	0.9877	1.0111	--	--	0.02	--	0.09 Snell.	'zx'= 243
1K	-126	-59	-152	1	0.1224	0.9877	1.0110	--	--	0.02	--	0.11 Snell.	'zx'= 243
1L	-126	-59	-154	1	0.1224	0.9877	1.0111	--	--	0.02	--	0.11 Snell.	'zx'= 243
1M	-99	33	-152	1	0.1224	0.9903	1.0087	--	--	0.02	--	0.09 Snell.	'zx'= 243
1N	-99	33	-154	1	0.1224	0.9903	1.0087	--	--	0.02	--	0.09 Snell.	'zx'= 243
1O	-99	-59	-152	1	0.1224	0.9903	1.0087	--	--	0.02	--	0.11 Snell.	'zx'= 243
1P	-99	-59	-154	1	0.1224	0.9903	1.0087	--	--	0.02	--	0.11 Snell.	'zx'= 243

ASTA NUM. 13 NI 51 NF 50 Lungh. 855.0 cm SEZ. 4 Ps HEA 140

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 24.65 24.65 kg/m

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-79	98	4	0	17	-108	1	0.01	0.00	0.04	
1B	0	-79	98	4	0	17	-109	1	0.01	0.00	0.04	
1C	0	-79	98	-4	0	-19	-108	1	0.01	0.00	0.04	
1D	0	-79	98	-4	0	-19	-109	1	0.01	0.00	0.04	
1E	0	-79	98	4	0	17	-108	1	0.01	0.00	0.04	
1F	0	-79	98	4	0	17	-109	1	0.01	0.00	0.04	
1G	0	-79	98	-4	0	-19	-108	1	0.01	0.00	0.04	
1H	0	-79	98	-4	0	-19	-109	1	0.01	0.00	0.04	
1I	0	-79	98	14	0	59	-108	1	0.01	0.00	0.04	
1J	0	-79	98	14	0	59	-109	1	0.01	0.00	0.04	
1K	0	-79	98	-14	0	-61	-108	1	0.01	0.00	0.04	
1L	0	-79	98	-14	0	-61	-109	1	0.01	0.00	0.04	
1M	0	-78	98	14	0	59	-108	1	0.01	0.00	0.04	
1N	0	-78	98	14	0	59	-109	1	0.01	0.00	0.04	
1O	0	-78	98	-14	0	-61	-108	1	0.01	0.00	0.04	
1P	0	-78	98	-14	0	-61	-109	1	0.01	0.00	0.04	
2	0	-338	71	-1	0	-6	79	1	0.01	0.01	0.03	
1A	427	-79	-8	4	0	-0	84	1	0.00	0.00	0.03	
1B	427	-79	-7	4	0	-0	84	1	0.00	0.00	0.03	
1C	427	-79	-8	-4	0	-0	84	1	0.00	0.00	0.03	

COMUNE DI VALVA - SA -

FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012

CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO

SISMICO O DEMOLIZIONE E

RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.

1D	427	-79	-7	-4	0	-0	84	1	0.00	0.00	0.03
1E	427	-79	-8	4	0	-0	84	1	0.00	0.00	0.03
1F	427	-79	-7	4	0	-0	84	1	0.00	0.00	0.03
1G	427	-79	-8	-4	0	-0	84	1	0.00	0.00	0.03
1H	427	-79	-7	-4	0	-0	84	1	0.00	0.00	0.03
1I	427	-79	-8	14	0	0	84	1	0.00	0.00	0.03
1J	427	-79	-7	14	0	0	85	1	0.00	0.00	0.03
1K	427	-79	-8	-14	0	-1	84	1	0.00	0.00	0.03
1L	427	-79	-7	-14	0	-1	85	1	0.00	0.00	0.03
1M	427	-78	-8	14	0	0	84	1	0.00	0.00	0.03
1N	427	-78	-7	14	0	0	85	1	0.00	0.00	0.03
1O	427	-78	-8	-14	0	-1	84	1	0.00	0.00	0.03
1P	427	-78	-7	-14	0	-1	85	1	0.00	0.00	0.03
2	427	-338	-66	-1	0	-1	90	1	0.01	0.01	0.03

1A	855	-79	-113	4	0	-17	-173	1	0.01	0.00	0.06
1B	855	-79	-113	4	0	-17	-173	1	0.01	0.00	0.06
1C	855	-79	-113	-4	0	19	-173	1	0.01	0.00	0.06
1D	855	-79	-113	-4	0	19	-173	1	0.01	0.00	0.06
1E	855	-79	-113	4	0	-17	-173	1	0.01	0.00	0.06
1F	855	-79	-113	4	0	-17	-173	1	0.01	0.00	0.06
1G	855	-79	-113	-4	0	19	-173	1	0.01	0.00	0.06
1H	855	-79	-113	-4	0	19	-173	1	0.01	0.00	0.06
1I	855	-79	-113	14	0	-59	-174	1	0.01	0.00	0.06
1J	855	-79	-113	14	0	-59	-172	1	0.01	0.00	0.06
1K	855	-79	-113	-14	0	60	-174	1	0.01	0.00	0.06
1L	855	-79	-113	-14	0	60	-172	1	0.01	0.00	0.06
1M	855	-78	-113	14	0	-59	-174	1	0.01	0.00	0.06
1N	855	-78	-113	14	0	-59	-172	1	0.01	0.00	0.06
1O	855	-78	-113	-14	0	60	-174	1	0.01	0.00	0.06
1P	855	-78	-113	-14	0	60	-172	1	0.01	0.00	0.06
2	855	-338	-203	-1	0	4	-485	1	0.02	0.01	0.16

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	kg		kg*m										
1A	-79	-17	-173	1	0.1224	0.9923	1.0073	--	--	0.01	--	0.08 Snell.	'zx'= 243
1B	-79	-17	-173	1	0.1224	0.9923	1.0073	--	--	0.01	--	0.08 Snell.	'zx'= 243
1C	-79	-19	-173	1	0.1224	0.9923	1.0073	--	--	0.01	--	0.08 Snell.	'zx'= 243
1D	-79	-19	-173	1	0.1224	0.9923	1.0073	--	--	0.01	--	0.08 Snell.	'zx'= 243
1E	-79	-17	-173	1	0.1224	0.9923	1.0073	--	--	0.01	--	0.08 Snell.	'zx'= 243
1F	-79	-17	-173	1	0.1224	0.9923	1.0073	--	--	0.01	--	0.08 Snell.	'zx'= 243
1G	-79	-19	-173	1	0.1224	0.9923	1.0073	--	--	0.01	--	0.08 Snell.	'zx'= 243
1H	-79	-19	-173	1	0.1224	0.9923	1.0073	--	--	0.01	--	0.08 Snell.	'zx'= 243
1I	-79	59	-174	1	0.1224	0.9923	1.0074	--	--	0.01	--	0.11 Snell.	'zx'= 243
1J	-79	59	-172	1	0.1224	0.9923	1.0073	--	--	0.01	--	0.11 Snell.	'zx'= 243
1K	-79	-61	-174	1	0.1224	0.9923	1.0074	--	--	0.01	--	0.11 Snell.	'zx'= 243
1L	-79	-61	-172	1	0.1224	0.9923	1.0073	--	--	0.01	--	0.11 Snell.	'zx'= 243
1M	-78	59	-174	1	0.1224	0.9923	1.0073	--	--	0.01	--	0.11 Snell.	'zx'= 243
1N	-78	59	-172	1	0.1224	0.9923	1.0073	--	--	0.01	--	0.11 Snell.	'zx'= 243
1O	-78	-61	-174	1	0.1224	0.9923	1.0073	--	--	0.01	--	0.11 Snell.	'zx'= 243
1P	-78	-61	-172	1	0.1224	0.9923	1.0073	--	--	0.01	--	0.11 Snell.	'zx'= 243
2	-338	-6	-485	1	0.1224	0.9670	1.0169	--	--	0.05	--	0.22 Snell.	'zx'= 243

ASTA NUM. 14 NI 61 NF 62 Lungh. 855.0 cm SEZ. 4 Ps HEA 140

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 24.65 24.65 kg/m

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm		kg			kg*m						
1A	0	-116	107	5	0	25	-153	1	0.01	0.00	0.05	
1B	0	-116	107	5	0	25	-154	1	0.01	0.00	0.05	
1C	0	-116	107	-1	0	-3	-153	1	0.01	0.00	0.05	
1D	0	-116	107	-1	0	-3	-154	1	0.01	0.00	0.05	
1E	0	-109	107	5	0	25	-153	1	0.01	0.00	0.05	
1F	0	-109	107	5	0	25	-154	1	0.01	0.00	0.05	
1G	0	-109	107	-1	0	-3	-153	1	0.01	0.00	0.05	
1H	0	-109	107	-1	0	-3	-154	1	0.01	0.00	0.05	
1I	0	-125	107	12	0	56	-152	1	0.01	0.00	0.05	
1J	0	-125	108	12	0	56	-154	1	0.01	0.00	0.05	
1K	0	-125	107	-8	0	-35	-152	1	0.01	0.00	0.05	
1L	0	-125	108	-8	0	-35	-154	1	0.01	0.00	0.05	
1M	0	-100	107	12	0	56	-152	1	0.01	0.00	0.05	
1N	0	-100	108	12	0	56	-154	1	0.01	0.00	0.05	
1O	0	-100	107	-8	0	-35	-152	1	0.01	0.00	0.05	
1P	0	-100	108	-8	0	-35	-154	1	0.01	0.00	0.05	
2	0	12	144	17	0	76	-219	1	0.01	0.00	0.07	

COMUNE DI VALVA - SA -

FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012

CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO SISMICO O DEMOLIZIONE E RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.

1A	427	-116	2	5	0	1	80	1	0.00	0.00	0.03
1B	427	-116	2	5	0	1	80	1	0.00	0.00	0.03
1C	427	-116	2	-1	0	-0	80	1	0.00	0.00	0.03
1D	427	-116	2	-1	0	-0	80	1	0.00	0.00	0.03
1E	427	-109	2	5	0	1	80	1	0.00	0.00	0.03
1F	427	-109	2	5	0	1	80	1	0.00	0.00	0.03
1G	427	-109	2	-1	0	-0	80	1	0.00	0.00	0.03
1H	427	-109	2	-1	0	-0	80	1	0.00	0.00	0.03
1I	427	-125	2	12	0	3	80	1	0.00	0.00	0.03
1J	427	-125	2	12	0	3	81	1	0.00	0.00	0.03
1K	427	-125	2	-8	0	-2	80	1	0.00	0.00	0.03
1L	427	-125	2	-8	0	-2	81	1	0.00	0.00	0.03
1M	427	-100	2	12	0	3	80	1	0.00	0.00	0.03
1N	427	-100	2	12	0	3	81	1	0.00	0.00	0.03
1O	427	-100	2	-8	0	-2	80	1	0.00	0.00	0.03
1P	427	-100	2	-8	0	-2	81	1	0.00	0.00	0.03
2	427	12	7	17	0	5	105	1	0.00	0.00	0.04

1A	855	-116	-104	5	0	-22	-137	1	0.01	0.00	0.05
1B	855	-116	-103	5	0	-22	-136	1	0.01	0.00	0.05
1C	855	-116	-104	-1	0	3	-137	1	0.01	0.00	0.05
1D	855	-116	-103	-1	0	3	-136	1	0.01	0.00	0.05
1E	855	-109	-104	5	0	-22	-137	1	0.01	0.00	0.05
1F	855	-109	-103	5	0	-22	-136	1	0.01	0.00	0.05
1G	855	-109	-104	-1	0	3	-137	1	0.01	0.00	0.05
1H	855	-109	-103	-1	0	3	-136	1	0.01	0.00	0.05
1I	855	-125	-104	12	0	-49	-138	1	0.01	0.00	0.05
1J	855	-125	-103	12	0	-49	-135	1	0.01	0.00	0.05
1K	855	-125	-104	-8	0	31	-138	1	0.01	0.00	0.05
1L	855	-125	-103	-8	0	31	-135	1	0.01	0.00	0.05
1M	855	-100	-104	12	0	-49	-138	1	0.01	0.00	0.05
1N	855	-100	-103	12	0	-49	-135	1	0.01	0.00	0.05
1O	855	-100	-104	-8	0	31	-138	1	0.01	0.00	0.05
1P	855	-100	-103	-8	0	31	-135	1	0.01	0.00	0.05
2	855	12	-130	17	0	-67	-157	1	0.01	0.00	0.05

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-116	25	-153	1	0.1224	0.9886	1.0102	--	--	0.02	--	0.09 Snell.	'zx'= 243
1B	-116	25	-154	1	0.1224	0.9886	1.0102	--	--	0.02	--	0.09 Snell.	'zx'= 243
1C	-116	-3	-153	1	0.1224	0.9886	1.0102	--	--	0.02	--	0.07 Snell.	'zx'= 243
1D	-116	-3	-154	1	0.1224	0.9886	1.0102	--	--	0.02	--	0.07 Snell.	'zx'= 243
1E	-109	25	-153	1	0.1224	0.9894	1.0095	--	--	0.02	--	0.09 Snell.	'zx'= 243
1F	-109	25	-154	1	0.1224	0.9894	1.0095	--	--	0.02	--	0.09 Snell.	'zx'= 243
1G	-109	-3	-153	1	0.1224	0.9894	1.0095	--	--	0.02	--	0.07 Snell.	'zx'= 243
1H	-109	-3	-154	1	0.1224	0.9894	1.0095	--	--	0.02	--	0.07 Snell.	'zx'= 243
1I	-125	56	-152	1	0.1224	0.9878	1.0109	--	--	0.02	--	0.11 Snell.	'zx'= 243
1J	-125	56	-154	1	0.1224	0.9878	1.0110	--	--	0.02	--	0.11 Snell.	'zx'= 243
1K	-125	-35	-152	1	0.1224	0.9878	1.0109	--	--	0.02	--	0.10 Snell.	'zx'= 243
1L	-125	-35	-154	1	0.1224	0.9878	1.0110	--	--	0.02	--	0.10 Snell.	'zx'= 243
1M	-100	56	-152	1	0.1224	0.9902	1.0087	--	--	0.02	--	0.11 Snell.	'zx'= 243
1N	-100	56	-154	1	0.1224	0.9902	1.0088	--	--	0.02	--	0.11 Snell.	'zx'= 243
1O	-100	-35	-152	1	0.1224	0.9902	1.0087	--	--	0.02	--	0.09 Snell.	'zx'= 243
1P	-100	-35	-154	1	0.1224	0.9902	1.0088	--	--	0.02	--	0.09 Snell.	'zx'= 243

ASTA NUM. 15 NI 60 NF 52 Lungh. 445.5 cm SEZ. 4 Ps HEA 140

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 24.34 24.34 kg/m

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	10	56	11	0	25	-49	1	0.01	0.00	0.02	
1B	0	10	56	11	0	25	-51	1	0.01	0.00	0.02	
1C	0	10	56	-2	0	-6	-49	1	0.01	0.00	0.02	
1D	0	10	56	-2	0	-6	-51	1	0.01	0.00	0.02	
1E	0	23	56	11	0	25	-49	1	0.01	0.00	0.02	
1F	0	23	56	11	0	25	-51	1	0.01	0.00	0.02	
1G	0	23	56	-2	0	-6	-49	1	0.01	0.00	0.02	
1H	0	23	56	-2	0	-6	-51	1	0.01	0.00	0.02	
1I	0	-5	55	24	0	60	-47	1	0.01	0.00	0.04	
1J	0	-5	57	24	0	60	-53	1	0.01	0.00	0.04	
1K	0	-5	55	-15	0	-40	-47	1	0.01	0.00	0.03	
1L	0	-5	57	-15	0	-40	-53	1	0.01	0.00	0.03	
1M	0	38	55	24	0	60	-47	1	0.01	0.00	0.04	
1N	0	38	57	24	0	60	-53	1	0.01	0.00	0.04	

COMUNE DI VALVA - SA -

FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012

CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO

SISMICO O DEMOLIZIONE E

RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.

1O	0	38	55	-15	0	-40	-47	1	0.01	0.00	0.03
1P	0	38	57	-15	0	-40	-53	1	0.01	0.00	0.03
2	0	361	98	34	0	73	-126	1	0.01	0.01	0.05
1A	223	18	1	11	0	1	15	1	0.00	0.00	0.00
1B	223	18	2	11	0	1	14	1	0.00	0.00	0.00
1C	223	18	1	-2	0	-1	15	1	0.00	0.00	0.00
1D	223	18	2	-2	0	-1	14	1	0.00	0.00	0.00
1E	223	32	1	11	0	1	15	1	0.00	0.00	0.00
1F	223	32	2	11	0	1	14	1	0.00	0.00	0.00
1G	223	32	1	-2	0	-1	15	1	0.00	0.00	0.00
1H	223	32	2	-2	0	-1	14	1	0.00	0.00	0.00
1I	223	4	1	24	0	3	15	1	0.00	0.00	0.01
1J	223	4	3	24	0	3	14	1	0.00	0.00	0.00
1K	223	4	1	-15	0	-4	15	1	0.00	0.00	0.01
1L	223	4	3	-15	0	-4	14	1	0.00	0.00	0.00
1M	223	46	1	24	0	3	15	1	0.00	0.00	0.01
1N	223	46	3	24	0	3	14	1	0.00	0.00	0.00
1O	223	46	1	-15	0	-4	15	1	0.00	0.00	0.01
1P	223	46	3	-15	0	-4	14	1	0.00	0.00	0.00
2	223	372	27	34	0	-2	13	1	0.00	0.01	0.00
1A	446	27	-53	11	0	-24	-43	1	0.01	0.00	0.02
1B	446	27	-52	11	0	-24	-41	1	0.01	0.00	0.02
1C	446	27	-53	-2	0	3	-43	1	0.01	0.00	0.01
1D	446	27	-52	-2	0	3	-41	1	0.01	0.00	0.01
1E	446	40	-53	11	0	-24	-43	1	0.01	0.00	0.02
1F	446	40	-52	11	0	-24	-41	1	0.01	0.00	0.02
1G	446	40	-53	-2	0	3	-43	1	0.01	0.00	0.01
1H	446	40	-52	-2	0	3	-41	1	0.01	0.00	0.01
1I	446	12	-54	24	0	-54	-44	1	0.01	0.00	0.04
1J	446	12	-51	24	0	-54	-40	1	0.01	0.00	0.04
1K	446	12	-54	-15	0	33	-44	1	0.01	0.00	0.02
1L	446	12	-51	-15	0	33	-40	1	0.01	0.00	0.02
1M	446	55	-54	24	0	-54	-44	1	0.01	0.00	0.04
1N	446	55	-51	24	0	-54	-40	1	0.01	0.00	0.04
1O	446	55	-54	-15	0	33	-44	1	0.01	0.00	0.02
1P	446	55	-51	-15	0	33	-40	1	0.01	0.00	0.02
2	446	383	-43	34	0	-77	-5	1	0.00	0.01	0.05

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	kg	kg*m											
1I	-5	60	-47	1	0.3641	0.9998	1.0001	--	--	0.00	--	0.06	Snell. 'zx'= 127
1J	-5	60	-53	1	0.3641	0.9998	1.0001	--	--	0.00	--	0.06	Snell. 'zx'= 127
1K	-5	-40	-47	1	0.3641	0.9998	1.0001	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'zx'= 127
1L	-5	-40	-53	1	0.3641	0.9998	1.0001	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'zx'= 127

ASTA NUM. 16 NI 57 NF 51 Lungh. 445.5 cm SEZ. 4 Ps HEA 140

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 24.34 24.34 kg/m

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m					
1A	0	-115	17	9	0	21	32	1	0.00	0.00	0.01	
1B	0	-115	18	9	0	21	31	1	0.00	0.00	0.01	
1C	0	-115	17	-6	0	-13	32	1	0.00	0.00	0.01	
1D	0	-115	18	-6	0	-13	31	1	0.00	0.00	0.01	
1E	0	-114	17	9	0	21	32	1	0.00	0.00	0.01	
1F	0	-114	18	9	0	21	31	1	0.00	0.00	0.01	
1G	0	-114	17	-6	0	-13	32	1	0.00	0.00	0.01	
1H	0	-114	18	-6	0	-13	31	1	0.00	0.00	0.01	
1I	0	-115	17	25	0	58	33	1	0.00	0.00	0.04	
1J	0	-115	18	25	0	58	31	1	0.00	0.00	0.04	
1K	0	-115	17	-22	0	-51	33	1	0.00	0.00	0.04	
1L	0	-115	18	-22	0	-51	31	1	0.00	0.00	0.04	
1M	0	-113	17	25	0	58	33	1	0.00	0.00	0.04	
1N	0	-113	18	25	0	58	31	1	0.00	0.00	0.04	
1O	0	-113	17	-22	0	-51	33	1	0.00	0.00	0.04	
1P	0	-113	18	-22	0	-51	31	1	0.00	0.00	0.04	
2	0	-676	-148	12	0	27	443	1	0.01	0.01	0.15	
1A	223	-106	-37	9	0	0	11	1	0.00	0.00	0.00	
1B	223	-106	-37	9	0	0	11	1	0.00	0.00	0.00	
1C	223	-106	-37	-6	0	-0	11	1	0.00	0.00	0.00	
1D	223	-106	-37	-6	0	-0	11	1	0.00	0.00	0.00	
1E	223	-105	-37	9	0	0	11	1	0.00	0.00	0.00	

COMUNE DI VALVA - SA -

FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012

CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO

SISMICO O DEMOLIZIONE E

RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.

1F	223	-105	-37	9	0	0	11	1	0.00	0.00	0.00
1G	223	-105	-37	-6	0	-0	11	1	0.00	0.00	0.00
1H	223	-105	-37	-6	0	-0	11	1	0.00	0.00	0.00
1I	223	-107	-37	25	0	1	11	1	0.00	0.00	0.00
1J	223	-107	-36	25	0	1	10	1	0.00	0.00	0.00
1K	223	-107	-37	-22	0	-1	11	1	0.00	0.00	0.00
1L	223	-107	-36	-22	0	-1	10	1	0.00	0.00	0.00
1M	223	-105	-37	25	0	1	11	1	0.00	0.00	0.00
1N	223	-105	-36	25	0	1	10	1	0.00	0.00	0.00
1O	223	-105	-37	-22	0	-1	11	1	0.00	0.00	0.00
1P	223	-105	-36	-22	0	-1	10	1	0.00	0.00	0.00
2	223	-665	-219	12	0	-0	34	1	0.02	0.01	0.01
1A	446	-97	-91	9	0	-21	-132	1	0.01	0.00	0.04
1B	446	-97	-91	9	0	-21	-131	1	0.01	0.00	0.04
1C	446	-97	-91	-6	0	13	-132	1	0.01	0.00	0.04
1D	446	-97	-91	-6	0	13	-131	1	0.01	0.00	0.04
1E	446	-97	-91	9	0	-21	-132	1	0.01	0.00	0.04
1F	446	-97	-91	9	0	-21	-131	1	0.01	0.00	0.04
1G	446	-97	-91	-6	0	13	-132	1	0.01	0.00	0.04
1H	446	-97	-91	-6	0	13	-131	1	0.01	0.00	0.04
1I	446	-98	-91	25	0	-57	-133	1	0.01	0.00	0.05
1J	446	-98	-90	25	0	-57	-130	1	0.01	0.00	0.04
1K	446	-98	-91	-22	0	49	-133	1	0.01	0.00	0.05
1L	446	-98	-90	-22	0	49	-130	1	0.01	0.00	0.04
1M	446	-96	-91	25	0	-57	-133	1	0.01	0.00	0.05
1N	446	-96	-90	25	0	-57	-130	1	0.01	0.00	0.04
1O	446	-96	-91	-22	0	49	-133	1	0.01	0.00	0.05
1P	446	-96	-90	-22	0	49	-130	1	0.01	0.00	0.04
2	446	-654	-289	12	0	-28	-532	1	0.03	0.01	0.18

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-115	21	-132	1	0.3641	0.9962	1.0010	--	--	0.01	--	0.07	Snell. 'zx'= 127
1B	-115	21	-131	1	0.3641	0.9962	1.0010	--	--	0.01	--	0.07	Snell. 'zx'= 127
1C	-115	-13	-132	1	0.3641	0.9962	1.0010	--	--	0.01	--	0.06	Snell. 'zx'= 127
1D	-115	-13	-131	1	0.3641	0.9962	1.0010	--	--	0.01	--	0.06	Snell. 'zx'= 127
1E	-114	21	-132	1	0.3641	0.9963	1.0010	--	--	0.01	--	0.07	Snell. 'zx'= 127
1F	-114	21	-131	1	0.3641	0.9963	1.0010	--	--	0.01	--	0.06	Snell. 'zx'= 127
1G	-114	-13	-132	1	0.3641	0.9963	1.0010	--	--	0.01	--	0.06	Snell. 'zx'= 127
1H	-114	-13	-131	1	0.3641	0.9963	1.0010	--	--	0.01	--	0.06	Snell. 'zx'= 127
1I	-115	58	-133	1	0.3641	0.9962	1.0010	--	--	0.01	--	0.09	Snell. 'zx'= 127
1J	-115	58	-130	1	0.3641	0.9962	1.0011	--	--	0.01	--	0.09	Snell. 'zx'= 127
1K	-115	-51	-133	1	0.3641	0.9962	1.0010	--	--	0.01	--	0.09	Snell. 'zx'= 127
1L	-115	-51	-130	1	0.3641	0.9962	1.0011	--	--	0.01	--	0.09	Snell. 'zx'= 127
1M	-113	58	-133	1	0.3641	0.9963	1.0010	--	--	0.01	--	0.09	Snell. 'zx'= 127
1N	-113	58	-130	1	0.3641	0.9963	1.0010	--	--	0.01	--	0.09	Snell. 'zx'= 127
1O	-113	-51	-133	1	0.3641	0.9963	1.0010	--	--	0.01	--	0.09	Snell. 'zx'= 127
1P	-113	-51	-130	1	0.3641	0.9963	1.0010	--	--	0.01	--	0.09	Snell. 'zx'= 127
2	-676	-28	-531	1	0.3641	0.9778	0.9922	--	--	0.03	--	0.23	Snell. 'zx'= 127

ASTA NUM. 17 NI 55 NF 61 Lungh. 445.5 cm SEZ. 4 Ps HEA 140

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 24.34 24.34 kg/m

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	12	55	6	0	17	-49	1	0.01	0.00	0.02	
1B	0	12	57	6	0	17	-52	1	0.01	0.00	0.02	
1C	0	12	55	-6	0	-13	-49	1	0.01	0.00	0.02	
1D	0	12	57	-6	0	-13	-52	1	0.01	0.00	0.02	
1E	0	24	55	6	0	17	-49	1	0.01	0.00	0.02	
1F	0	24	57	6	0	17	-52	1	0.01	0.00	0.02	
1G	0	24	55	-6	0	-13	-49	1	0.01	0.00	0.02	
1H	0	24	57	-6	0	-13	-52	1	0.01	0.00	0.02	
1I	0	-1	54	19	0	51	-45	1	0.01	0.00	0.04	
1J	0	-1	58	19	0	51	-55	1	0.01	0.00	0.04	
1K	0	-1	54	-20	0	-47	-45	1	0.01	0.00	0.03	
1L	0	-1	58	-20	0	-47	-55	1	0.01	0.00	0.03	
1M	0	37	54	19	0	51	-45	1	0.01	0.00	0.04	
1N	0	37	58	19	0	51	-55	1	0.01	0.00	0.04	
1O	0	37	54	-20	0	-47	-45	1	0.01	0.00	0.03	
1P	0	37	58	-20	0	-47	-55	1	0.01	0.00	0.03	
2	0	373	98	-5	0	12	-127	1	0.01	0.01	0.04	
1A	223	21	1	6	0	4	15	1	0.00	0.00	0.00	

COMUNE DI VALVA - SA -

FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012

CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO

SISMICO O DEMOLIZIONE E

RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.

1B	223	21	2	6	0	4	14	1	0.00	0.00	0.00
1C	223	21	1	-6	0	2	15	1	0.00	0.00	0.00
1D	223	21	2	-6	0	2	14	1	0.00	0.00	0.00
1E	223	32	1	6	0	4	15	1	0.00	0.00	0.00
1F	223	32	2	6	0	4	14	1	0.00	0.00	0.00
1G	223	32	1	-6	0	2	15	1	0.00	0.00	0.00
1H	223	32	2	-6	0	2	14	1	0.00	0.00	0.00
1I	223	8	-0	19	0	6	15	1	0.00	0.00	0.01
1J	223	8	4	19	0	6	14	1	0.00	0.00	0.00
1K	223	8	-0	-20	0	0	15	1	0.00	0.00	0.01
1L	223	8	4	-20	0	0	14	1	0.00	0.00	0.00
1M	223	45	-0	19	0	6	15	1	0.00	0.00	0.01
1N	223	45	4	19	0	6	14	1	0.00	0.00	0.00
1O	223	45	-0	-20	0	0	15	1	0.00	0.00	0.01
1P	223	45	4	-20	0	0	14	1	0.00	0.00	0.00
2	223	384	28	-5	0	22	13	1	0.00	0.01	0.02

1A	446	29	-53	6	0	-10	-43	1	0.01	0.00	0.01
1B	446	29	-52	6	0	-10	-41	1	0.01	0.00	0.01
1C	446	29	-53	-6	0	18	-43	1	0.01	0.00	0.01
1D	446	29	-52	-6	0	18	-41	1	0.01	0.00	0.01
1E	446	41	-53	6	0	-10	-43	1	0.01	0.00	0.01
1F	446	41	-52	6	0	-10	-41	1	0.01	0.00	0.01
1G	446	41	-53	-6	0	18	-43	1	0.01	0.00	0.01
1H	446	41	-52	-6	0	18	-41	1	0.01	0.00	0.01
1I	446	17	-54	19	0	-39	-46	1	0.01	0.00	0.03
1J	446	17	-50	19	0	-39	-38	1	0.01	0.00	0.03
1K	446	17	-54	-20	0	47	-46	1	0.01	0.00	0.03
1L	446	17	-50	-20	0	47	-38	1	0.01	0.00	0.03
1M	446	54	-54	19	0	-39	-46	1	0.01	0.00	0.03
1N	446	54	-50	19	0	-39	-38	1	0.01	0.00	0.03
1O	446	54	-54	-20	0	47	-46	1	0.01	0.00	0.03
1P	446	54	-50	-20	0	47	-38	1	0.01	0.00	0.03
2	446	395	-43	-5	0	32	-4	1	0.00	0.01	0.02

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1I	-1	51	-46	1	0.3641	1.0000	1.0000	--	--	0.00	--	0.05 Snell.	'zx'= 127
1J	-1	51	-55	1	0.3641	1.0000	1.0000	--	--	0.00	--	0.05 Snell.	'zx'= 127
1K	-1	47	-46	1	0.3641	1.0000	1.0000	--	--	0.00	--	0.05 Snell.	'zx'= 127
1L	-1	47	-55	1	0.3641	1.0000	1.0000	--	--	0.00	--	0.05 Snell.	'zx'= 127

ASTA NUM. 18 NI 56 NF 55 Lungh. 612.0 cm SEZ. 4 Ps HEA 140

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 24.65 24.65 kg/m

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx ----- kg	Fy	Fz	Mx ----- kg*m	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	51	77	8	0	25	-78	1	0.01	0.00	0.03	
1B	0	51	78	8	0	25	-81	1	0.01	0.00	0.03	
1C	0	51	77	-3	0	-9	-78	1	0.01	0.00	0.03	
1D	0	51	78	-3	0	-9	-81	1	0.01	0.00	0.03	
1E	0	59	77	8	0	25	-78	1	0.01	0.00	0.03	
1F	0	59	78	8	0	25	-81	1	0.01	0.00	0.03	
1G	0	59	77	-3	0	-9	-78	1	0.01	0.00	0.03	
1H	0	59	78	-3	0	-9	-81	1	0.01	0.00	0.03	
1I	0	43	76	22	0	62	-75	1	0.01	0.00	0.04	
1J	0	43	79	22	0	62	-83	1	0.01	0.00	0.04	
1K	0	43	76	-17	0	-45	-75	1	0.01	0.00	0.03	
1L	0	43	79	-17	0	-45	-83	1	0.01	0.00	0.03	
1M	0	68	76	22	0	62	-75	1	0.01	0.00	0.04	
1N	0	68	79	22	0	62	-83	1	0.01	0.00	0.04	
1O	0	68	76	-17	0	-45	-75	1	0.01	0.00	0.03	
1P	0	68	79	-17	0	-45	-83	1	0.01	0.00	0.03	
2	0	950	117	18	0	57	-152	1	0.01	0.02	0.05	
1A	306	51	1	8	0	-1	42	1	0.00	0.00	0.01	
1B	306	51	2	8	0	-1	42	1	0.00	0.00	0.01	
1C	306	51	1	-3	0	2	42	1	0.00	0.00	0.01	
1D	306	51	2	-3	0	2	42	1	0.00	0.00	0.01	
1E	306	59	1	8	0	-1	42	1	0.00	0.00	0.01	
1F	306	59	2	8	0	-1	42	1	0.00	0.00	0.01	
1G	306	59	1	-3	0	2	42	1	0.00	0.00	0.01	
1H	306	59	2	-3	0	2	42	1	0.00	0.00	0.01	
1I	306	43	0	22	0	-5	42	1	0.00	0.00	0.01	
1J	306	43	3	22	0	-5	42	1	0.00	0.00	0.01	

COMUNE DI VALVA - SA -

FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012

CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO

SISMICO O DEMOLIZIONE E

RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.

1K	306	43	0	-17	0	5	42	1	0.00	0.00	0.01
1L	306	43	3	-17	0	5	42	1	0.00	0.00	0.01
1M	306	68	0	22	0	-5	42	1	0.00	0.00	0.01
1N	306	68	3	22	0	-5	42	1	0.00	0.00	0.01
1O	306	68	0	-17	0	5	42	1	0.00	0.00	0.01
1P	306	68	3	-17	0	5	42	1	0.00	0.00	0.01
2	306	950	19	18	0	3	55	1	0.00	0.02	0.02

1A	612	51	-74	8	0	-27	-70	1	0.01	0.00	0.02
1B	612	51	-73	8	0	-27	-67	1	0.01	0.00	0.02
1C	612	51	-74	-3	0	12	-70	1	0.01	0.00	0.02
1D	612	51	-73	-3	0	12	-67	1	0.01	0.00	0.02
1E	612	59	-74	8	0	-27	-70	1	0.01	0.00	0.02
1F	612	59	-73	8	0	-27	-67	1	0.01	0.00	0.02
1G	612	59	-74	-3	0	12	-70	1	0.01	0.00	0.02
1H	612	59	-73	-3	0	12	-67	1	0.01	0.00	0.02
1I	612	43	-75	22	0	-71	-72	1	0.01	0.00	0.05
1J	612	43	-72	22	0	-71	-64	1	0.01	0.00	0.05
1K	612	43	-75	-17	0	56	-72	1	0.01	0.00	0.04
1L	612	43	-72	-17	0	56	-64	1	0.01	0.00	0.04
1M	612	68	-75	22	0	-71	-72	1	0.01	0.00	0.05
1N	612	68	-72	22	0	-71	-64	1	0.01	0.00	0.05
1O	612	68	-75	-17	0	56	-72	1	0.01	0.00	0.04
1P	612	68	-72	-17	0	56	-64	1	0.01	0.00	0.04
2	612	950	-79	18	0	-52	-38	1	0.01	0.02	0.04

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
----	----------------	---------------------	----	--------	---------------	----	----	-----	-------------	--------	--------	------	------

ASTA NUM. 19 NI 58 NF 57 Lungh. 612.0 cm SEZ. 4 Ps HEA 140

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 24.65 24.65 kg/m

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
			kg			kg*m						
1A	0	-196	62	7	0	21	-37	1	0.01	0.00	0.01	
1B	0	-196	63	7	0	21	-38	1	0.01	0.00	0.01	
1C	0	-196	62	-10	0	-30	-37	1	0.01	0.00	0.02	
1D	0	-196	63	-10	0	-30	-38	1	0.01	0.00	0.02	
1E	0	-196	62	7	0	21	-37	1	0.01	0.00	0.01	
1F	0	-196	63	7	0	21	-38	1	0.01	0.00	0.01	
1G	0	-196	62	-10	0	-30	-37	1	0.01	0.00	0.02	
1H	0	-196	63	-10	0	-30	-38	1	0.01	0.00	0.02	
1I	0	-197	62	25	0	77	-36	1	0.01	0.00	0.05	
1J	0	-197	63	25	0	77	-39	1	0.01	0.00	0.05	
1K	0	-197	62	-28	0	-86	-36	1	0.01	0.00	0.06	
1L	0	-197	63	-28	0	-86	-39	1	0.01	0.00	0.06	
1M	0	-195	62	25	0	77	-36	1	0.01	0.00	0.05	
1N	0	-195	63	25	0	77	-39	1	0.01	0.00	0.05	
1O	0	-195	62	-28	0	-86	-36	1	0.01	0.00	0.06	
1P	0	-195	63	-28	0	-86	-39	1	0.01	0.00	0.06	
2	0	-1222	17	-11	0	-33	103	1	0.00	0.02	0.03	
1A	306	-196	-13	7	0	0	38	1	0.00	0.00	0.01	
1B	306	-196	-13	7	0	0	38	1	0.00	0.00	0.01	
1C	306	-196	-13	-10	0	-0	38	1	0.00	0.00	0.01	
1D	306	-196	-13	-10	0	-0	38	1	0.00	0.00	0.01	
1E	306	-196	-13	7	0	0	38	1	0.00	0.00	0.01	
1F	306	-196	-13	7	0	0	38	1	0.00	0.00	0.01	
1G	306	-196	-13	-10	0	-0	38	1	0.00	0.00	0.01	
1H	306	-196	-13	-10	0	-0	38	1	0.00	0.00	0.01	
1I	306	-197	-13	25	0	0	38	1	0.00	0.00	0.01	
1J	306	-197	-13	25	0	0	38	1	0.00	0.00	0.01	
1K	306	-197	-13	-28	0	-0	38	1	0.00	0.00	0.01	
1L	306	-197	-13	-28	0	-0	38	1	0.00	0.00	0.01	
1M	306	-195	-13	25	0	0	38	1	0.00	0.00	0.01	
1N	306	-195	-13	25	0	0	38	1	0.00	0.00	0.01	
1O	306	-195	-13	-28	0	-0	38	1	0.00	0.00	0.01	
1P	306	-195	-13	-28	0	-0	38	1	0.00	0.00	0.01	
2	306	-1222	-81	-11	0	-0	4	1	0.01	0.02	0.00	
1A	612	-196	-89	7	0	-21	-118	1	0.01	0.00	0.04	
1B	612	-196	-88	7	0	-21	-117	1	0.01	0.00	0.04	
1C	612	-196	-89	-10	0	30	-118	1	0.01	0.00	0.04	
1D	612	-196	-88	-10	0	30	-117	1	0.01	0.00	0.04	
1E	612	-196	-89	7	0	-21	-118	1	0.01	0.00	0.04	

COMUNE DI VALVA - SA -

FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012

CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO

SISMICO O DEMOLIZIONE E

RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.

1F	612	-196	-88	7	0	-21	-117	1	0.01	0.00	0.04
1G	612	-196	-89	-10	0	30	-118	1	0.01	0.00	0.04
1H	612	-196	-88	-10	0	30	-117	1	0.01	0.00	0.04
1I	612	-197	-89	25	0	-77	-118	1	0.01	0.00	0.06
1J	612	-197	-88	25	0	-77	-116	1	0.01	0.00	0.06
1K	612	-197	-89	-28	0	86	-118	1	0.01	0.00	0.06
1L	612	-197	-88	-28	0	86	-116	1	0.01	0.00	0.06
1M	612	-195	-89	25	0	-77	-118	1	0.01	0.00	0.06
1N	612	-195	-88	25	0	-77	-116	1	0.01	0.00	0.06
1O	612	-195	-89	-28	0	86	-118	1	0.01	0.00	0.06
1P	612	-195	-88	-28	0	86	-116	1	0.01	0.00	0.06
2	612	-1222	-179	-11	0	33	-395	1	0.02	0.02	0.13

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-196	21	-118	1	0.2201	0.9893	1.0075	--	--	0.02	--	0.07 Snell.	'zx'= 174
1B	-196	21	-117	1	0.2201	0.9893	1.0075	--	--	0.02	--	0.07 Snell.	'zx'= 174
1C	-196	-30	-118	1	0.2201	0.9893	1.0075	--	--	0.02	--	0.08 Snell.	'zx'= 174
1D	-196	-30	-117	1	0.2201	0.9893	1.0075	--	--	0.02	--	0.08 Snell.	'zx'= 174
1E	-196	21	-118	1	0.2201	0.9894	1.0075	--	--	0.02	--	0.07 Snell.	'zx'= 174
1F	-196	21	-117	1	0.2201	0.9894	1.0075	--	--	0.02	--	0.07 Snell.	'zx'= 174
1G	-196	-30	-118	1	0.2201	0.9894	1.0075	--	--	0.02	--	0.08 Snell.	'zx'= 174
1H	-196	-30	-117	1	0.2201	0.9894	1.0075	--	--	0.02	--	0.08 Snell.	'zx'= 174
1I	-197	77	-118	1	0.2201	0.9893	1.0075	--	--	0.02	--	0.11 Snell.	'zx'= 174
1J	-197	77	-116	1	0.2201	0.9893	1.0076	--	--	0.02	--	0.11 Snell.	'zx'= 174
1K	-197	-86	-118	1	0.2201	0.9893	1.0075	--	--	0.02	--	0.12 Snell.	'zx'= 174
1L	-197	-86	-116	1	0.2201	0.9893	1.0076	--	--	0.02	--	0.12 Snell.	'zx'= 174
1M	-195	77	-118	1	0.2201	0.9894	1.0075	--	--	0.02	--	0.11 Snell.	'zx'= 174
1N	-195	77	-116	1	0.2201	0.9894	1.0075	--	--	0.02	--	0.11 Snell.	'zx'= 174
1O	-195	-86	-118	1	0.2201	0.9894	1.0075	--	--	0.02	--	0.12 Snell.	'zx'= 174
1P	-195	-86	-116	1	0.2201	0.9894	1.0075	--	--	0.02	--	0.12 Snell.	'zx'= 174
2	-1222	-33	-395	1	0.2201	0.9336	1.0126	--	--	0.10	--	0.26 Snell.	'zx'= 174

ASTA NUM. 20 NI 59 NF 60 Lungh. 612.0 cm SEZ. 4 Ps HEA 140

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 24.65 24.65 kg/m

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx ----- kg	Fy	Fz	Mx ----- kg*m	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	48	77	1	0	2	-78	1	0.01	0.00	0.03	
1B	0	48	77	1	0	2	-80	1	0.01	0.00	0.03	
1C	0	48	77	-11	0	-31	-78	1	0.01	0.00	0.03	
1D	0	48	77	-11	0	-31	-80	1	0.01	0.00	0.03	
1E	0	56	77	1	0	2	-78	1	0.01	0.00	0.03	
1F	0	56	77	1	0	2	-80	1	0.01	0.00	0.03	
1G	0	56	77	-11	0	-31	-78	1	0.01	0.00	0.03	
1H	0	56	77	-11	0	-31	-80	1	0.01	0.00	0.03	
1I	0	39	76	14	0	39	-76	1	0.01	0.00	0.03	
1J	0	39	78	14	0	39	-82	1	0.01	0.00	0.03	
1K	0	39	76	-25	0	-69	-76	1	0.01	0.00	0.05	
1L	0	39	78	-25	0	-69	-82	1	0.01	0.00	0.05	
1M	0	66	76	14	0	39	-76	1	0.01	0.00	0.03	
1N	0	66	78	14	0	39	-82	1	0.01	0.00	0.03	
1O	0	66	76	-25	0	-69	-76	1	0.01	0.00	0.05	
1P	0	66	78	-25	0	-69	-82	1	0.01	0.00	0.05	
2	0	929	116	-38	0	-105	-151	1	0.01	0.02	0.08	
1A	306	48	1	1	0	-0	42	1	0.00	0.00	0.01	
1B	306	48	2	1	0	-0	42	1	0.00	0.00	0.01	
1C	306	48	1	-11	0	3	42	1	0.00	0.00	0.01	
1D	306	48	2	-11	0	3	42	1	0.00	0.00	0.01	
1E	306	56	1	1	0	-0	42	1	0.00	0.00	0.01	
1F	306	56	2	1	0	-0	42	1	0.00	0.00	0.01	
1G	306	56	1	-11	0	3	42	1	0.00	0.00	0.01	
1H	306	56	2	-11	0	3	42	1	0.00	0.00	0.01	
1I	306	39	1	14	0	-4	42	1	0.00	0.00	0.01	
1J	306	39	3	14	0	-4	42	1	0.00	0.00	0.01	
1K	306	39	1	-25	0	7	42	1	0.00	0.00	0.01	
1L	306	39	3	-25	0	7	42	1	0.00	0.00	0.01	
1M	306	66	1	14	0	-4	42	1	0.00	0.00	0.01	
1N	306	66	3	14	0	-4	42	1	0.00	0.00	0.01	
1O	306	66	1	-25	0	7	42	1	0.00	0.00	0.01	
1P	306	66	3	-25	0	7	42	1	0.00	0.00	0.01	
2	306	929	18	-38	0	11	55	1	0.00	0.02	0.02	
1A	612	48	-74	1	0	-2	-69	1	0.01	0.00	0.02	

COMUNE DI VALVA - SA -

FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012

CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO

SISMICO O DEMOLIZIONE E

RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.

1B	612	48	-73	1	0	-2	-68	1	0.01	0.00	0.02
1C	612	48	-74	-11	0	38	-69	1	0.01	0.00	0.03
1D	612	48	-73	-11	0	38	-68	1	0.01	0.00	0.03
1E	612	56	-74	1	0	-2	-69	1	0.01	0.00	0.02
1F	612	56	-73	1	0	-2	-68	1	0.01	0.00	0.02
1G	612	56	-74	-11	0	38	-69	1	0.01	0.00	0.03
1H	612	56	-73	-11	0	38	-68	1	0.01	0.00	0.03
1I	612	39	-75	14	0	-47	-71	1	0.01	0.00	0.03
1J	612	39	-73	14	0	-47	-66	1	0.01	0.00	0.03
1K	612	39	-75	-25	0	82	-71	1	0.01	0.00	0.06
1L	612	39	-73	-25	0	82	-66	1	0.01	0.00	0.06
1M	612	66	-75	14	0	-47	-71	1	0.01	0.00	0.03
1N	612	66	-73	14	0	-47	-66	1	0.01	0.00	0.03
1O	612	66	-75	-25	0	82	-71	1	0.01	0.00	0.06
1P	612	66	-73	-25	0	82	-66	1	0.01	0.00	0.06
2	612	929	-80	-38	0	127	-39	1	0.01	0.02	0.09

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
----	----------------	---------------------	----	--------	-------	----	----	-----	-----	--------	--------	------	------

ASTA NUM. 21 NI 59 NF 58 Lungh. 610.0 cm SEZ. 4 Ps HEA 140

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 24.65 91.80 156.06 489.60 762.11 kg/m

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
			kg			kg*m						

1A	0	126	429	10	0	31	-260	1	0.04	0.00	0.09
1B	0	126	474	10	0	31	-404	1	0.05	0.00	0.14
1C	0	126	429	0	0	-2	-260	1	0.04	0.00	0.09
1D	0	126	474	0	0	-2	-404	1	0.05	0.00	0.14
1E	0	142	429	10	0	31	-260	1	0.04	0.00	0.09
1F	0	142	474	10	0	31	-404	1	0.05	0.00	0.14
1G	0	142	429	0	0	-2	-260	1	0.04	0.00	0.09
1H	0	142	474	0	0	-2	-404	1	0.05	0.00	0.14
1I	0	107	379	21	0	68	-97	1	0.04	0.00	0.05
1J	0	107	524	21	0	68	-566	1	0.05	0.00	0.19
1K	0	107	379	-10	0	-39	-97	1	0.04	0.00	0.03
1L	0	107	524	-10	0	-39	-566	1	0.05	0.00	0.19
1M	0	161	379	21	0	68	-97	1	0.04	0.00	0.05
1N	0	161	524	21	0	68	-566	1	0.05	0.00	0.19
1O	0	161	379	-10	0	-39	-97	1	0.04	0.00	0.03
1P	0	161	524	-10	0	-39	-566	1	0.05	0.00	0.19
2	0	1471	3083	37	0	103	-2224	1	0.31	0.03	0.75

1A	305	126	-69	10	0	1	290	1	0.01	0.00	0.10
1B	305	126	-24	10	0	1	282	1	0.00	0.00	0.10
1C	305	126	-69	0	0	-3	290	1	0.01	0.00	0.10
1D	305	126	-24	0	0	-3	282	1	0.00	0.00	0.10
1E	305	142	-69	10	0	1	290	1	0.01	0.00	0.10
1F	305	142	-24	10	0	1	282	1	0.00	0.00	0.10
1G	305	142	-69	0	0	-3	290	1	0.01	0.00	0.10
1H	305	142	-24	0	0	-3	282	1	0.00	0.00	0.10
1I	305	107	-119	21	0	5	298	1	0.01	0.00	0.10
1J	305	107	26	21	0	5	273	1	0.00	0.00	0.09
1K	305	107	-119	-10	0	-7	298	1	0.01	0.00	0.10
1L	305	107	26	-10	0	-7	273	1	0.00	0.00	0.09
1M	305	161	-119	21	0	5	298	1	0.01	0.00	0.10
1N	305	161	26	21	0	5	273	1	0.00	0.00	0.09
1O	305	161	-119	-10	0	-7	298	1	0.01	0.00	0.10
1P	305	161	26	-10	0	-7	273	1	0.00	0.00	0.09
2	305	1471	-333	37	0	-8	1969	1	0.03	0.03	0.67

1A	610	126	-567	10	0	-30	-679	1	0.06	0.00	0.23
1B	610	126	-522	10	0	-30	-551	1	0.05	0.00	0.19
1C	610	126	-567	0	0	-4	-679	1	0.06	0.00	0.23
1D	610	126	-522	0	0	-4	-551	1	0.05	0.00	0.19
1E	610	142	-567	10	0	-30	-679	1	0.06	0.00	0.23
1F	610	142	-522	10	0	-30	-551	1	0.05	0.00	0.19
1G	610	142	-567	0	0	-4	-679	1	0.06	0.00	0.23
1H	610	142	-522	0	0	-4	-551	1	0.05	0.00	0.19
1I	610	107	-617	21	0	-58	-825	1	0.06	0.00	0.28
1J	610	107	-472	21	0	-58	-406	1	0.05	0.00	0.14
1K	610	107	-617	-10	0	24	-825	1	0.06	0.00	0.28
1L	610	107	-472	-10	0	24	-406	1	0.05	0.00	0.14
1M	610	161	-617	21	0	-58	-825	1	0.06	0.00	0.28
1N	610	161	-472	21	0	-58	-406	1	0.05	0.00	0.14

COMUNE DI VALVA - SA -

FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012

CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO

SISMICO O DEMOLIZIONE E

RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.

1O	610	161	-617	-10	0	24	-825	1	0.06	0.00	0.28	
1P	610	161	-472	-10	0	24	-406	1	0.05	0.00	0.14	
2	610	1471	-3749	37	0	-119	-4256	1	0.38	0.03	2.17	NON verif.

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	--	-----	-----										
	kg		kg*m										

ASTA NUM. 22 NI 58 NF 56 Lungh. 615.0 cm SEZ. 4 Ps HEA 140

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.

qy medio: 24.65 91.80 156.06 489.60 762.11 kg/m

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	
	cm		kg			kg*m						

1A	0	313	507	1	0	0	-491	1	0.05	0.01	0.17	
1B	0	313	550	1	0	0	-616	1	0.06	0.01	0.21	
1C	0	313	507	-8	0	-25	-491	1	0.05	0.01	0.17	
1D	0	313	550	-8	0	-25	-616	1	0.06	0.01	0.21	
1E	0	337	507	1	0	0	-491	1	0.05	0.01	0.17	
1F	0	337	550	1	0	0	-616	1	0.06	0.01	0.21	
1G	0	337	507	-8	0	-25	-491	1	0.05	0.01	0.17	
1H	0	337	550	-8	0	-25	-616	1	0.06	0.01	0.21	
1I	0	286	458	12	0	28	-348	1	0.05	0.01	0.12	
1J	0	286	599	12	0	28	-758	1	0.06	0.01	0.26	
1K	0	286	458	-19	0	-53	-348	1	0.05	0.01	0.12	
1L	0	286	599	-19	0	-53	-758	1	0.06	0.01	0.26	
1M	0	363	458	12	0	28	-348	1	0.05	0.01	0.12	
1N	0	363	599	12	0	28	-758	1	0.06	0.01	0.26	
1O	0	363	458	-19	0	-53	-348	1	0.05	0.01	0.12	
1P	0	363	599	-19	0	-53	-758	1	0.06	0.01	0.26	
2	0	2876	3628	-23	0	-87	-3799	1	0.37	0.05	1.72	NON verif.

1A	307	313	5	1	0	-4	296	1	0.00	0.01	0.10	
1B	307	313	48	1	0	-4	302	1	0.00	0.01	0.10	
1C	307	313	5	-8	0	-0	296	1	0.00	0.01	0.10	
1D	307	313	48	-8	0	-0	302	1	0.00	0.01	0.10	
1E	307	337	5	1	0	-4	296	1	0.00	0.01	0.10	
1F	307	337	48	1	0	-4	302	1	0.00	0.01	0.10	
1G	307	337	5	-8	0	-0	296	1	0.00	0.01	0.10	
1H	307	337	48	-8	0	-0	302	1	0.00	0.01	0.10	
1I	307	286	-44	12	0	-8	288	1	0.00	0.01	0.10	
1J	307	286	96	12	0	-8	310	1	0.01	0.01	0.11	
1K	307	286	-44	-19	0	4	288	1	0.00	0.01	0.10	
1L	307	286	96	-19	0	4	310	1	0.01	0.01	0.11	
1M	307	363	-44	12	0	-8	288	1	0.00	0.01	0.10	
1N	307	363	96	12	0	-8	310	1	0.01	0.01	0.11	
1O	307	363	-44	-19	0	4	288	1	0.00	0.01	0.10	
1P	307	363	96	-19	0	4	310	1	0.01	0.01	0.11	
2	307	2876	184	-23	0	-15	2064	1	0.02	0.05	0.70	

1A	615	313	-497	1	0	-9	-462	1	0.05	0.01	0.16	
1B	615	313	-454	1	0	-9	-323	1	0.05	0.01	0.11	
1C	615	313	-497	-8	0	25	-462	1	0.05	0.01	0.16	
1D	615	313	-454	-8	0	25	-323	1	0.05	0.01	0.11	
1E	615	337	-497	1	0	-9	-462	1	0.05	0.01	0.16	
1F	615	337	-454	1	0	-9	-323	1	0.05	0.01	0.11	
1G	615	337	-497	-8	0	25	-462	1	0.05	0.01	0.16	
1H	615	337	-454	-8	0	25	-323	1	0.05	0.01	0.11	
1I	615	286	-546	12	0	-45	-619	1	0.06	0.01	0.21	
1J	615	286	-406	12	0	-45	-165	1	0.04	0.01	0.06	
1K	615	286	-546	-19	0	61	-619	1	0.06	0.01	0.21	
1L	615	286	-406	-19	0	61	-165	1	0.04	0.01	0.06	
1M	615	363	-546	12	0	-45	-619	1	0.06	0.01	0.21	
1N	615	363	-406	12	0	-45	-165	1	0.04	0.01	0.06	
1O	615	363	-546	-19	0	61	-619	1	0.06	0.01	0.21	
1P	615	363	-406	-19	0	61	-165	1	0.04	0.01	0.06	
2	615	2876	-3259	-23	0	56	-2663	1	0.33	0.05	0.90	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	--	-----	-----										
	kg		kg*m										

COMUNE DI VALVA - SA -

FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012

CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO SISMICO O DEMOLIZIONE E RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.

ASTA NUM. 23 NI 49 NF 50 Lungh. 610.0 cm SEZ. 4 Ps HEA 140

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 24.65 128.25 218.02 684.00 1054.92 kg/m
Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm		kg			kg*m						
1A	0	-392	593	8	0	23	-406	1	0.06	0.01	0.14	
1B	0	-392	650	8	0	23	-588	1	0.07	0.01	0.20	
1C	0	-392	593	1	0	-2	-406	1	0.06	0.01	0.14	
1D	0	-392	650	1	0	-2	-588	1	0.07	0.01	0.20	
1E	0	-368	593	8	0	23	-406	1	0.06	0.01	0.14	
1F	0	-368	650	8	0	23	-588	1	0.07	0.01	0.20	
1G	0	-368	593	1	0	-2	-406	1	0.06	0.01	0.14	
1H	0	-368	650	1	0	-2	-588	1	0.07	0.01	0.20	
1I	0	-418	528	15	0	51	-202	1	0.05	0.01	0.07	
1J	0	-418	715	15	0	51	-792	1	0.07	0.01	0.27	
1K	0	-418	528	-7	0	-30	-202	1	0.05	0.01	0.07	
1L	0	-418	715	-7	0	-30	-792	1	0.07	0.01	0.27	
1M	0	-342	528	15	0	51	-202	1	0.05	0.01	0.07	
1N	0	-342	715	15	0	51	-792	1	0.07	0.01	0.27	
1O	0	-342	528	-7	0	-30	-202	1	0.05	0.01	0.07	
1P	0	-342	715	-7	0	-30	-792	1	0.07	0.01	0.27	
2	0	-2557	4411	28	0	74	-3501	1	0.44	0.05	1.46	NON verif.
1A	305	-392	-73	8	0	-0	387	1	0.01	0.01	0.13	
1B	305	-392	-16	8	0	-0	380	1	0.00	0.01	0.13	
1C	305	-392	-73	1	0	-3	387	1	0.01	0.01	0.13	
1D	305	-392	-16	1	0	-3	380	1	0.00	0.01	0.13	
1E	305	-368	-73	8	0	-0	387	1	0.01	0.01	0.13	
1F	305	-368	-16	8	0	-0	380	1	0.00	0.01	0.13	
1G	305	-368	-73	1	0	-3	387	1	0.01	0.01	0.13	
1H	305	-368	-16	1	0	-3	380	1	0.00	0.01	0.13	
1I	305	-418	-138	15	0	4	394	1	0.01	0.01	0.13	
1J	305	-418	49	15	0	4	372	1	0.00	0.01	0.13	
1K	305	-418	-138	-7	0	-7	394	1	0.01	0.01	0.13	
1L	305	-418	49	-7	0	-7	372	1	0.00	0.01	0.13	
1M	305	-342	-138	15	0	4	394	1	0.01	0.01	0.13	
1N	305	-342	49	15	0	4	372	1	0.00	0.01	0.13	
1O	305	-342	-138	-7	0	-7	394	1	0.01	0.01	0.13	
1P	305	-342	49	-7	0	-7	372	1	0.00	0.01	0.13	
2	305	-2557	-322	28	0	-12	2733	1	0.03	0.05	0.93	
1A	610	-392	-739	8	0	-23	-852	1	0.07	0.01	0.29	
1B	610	-392	-681	8	0	-23	-683	1	0.07	0.01	0.23	
1C	610	-392	-739	1	0	-5	-852	1	0.07	0.01	0.29	
1D	610	-392	-681	1	0	-5	-683	1	0.07	0.01	0.23	
1E	610	-368	-739	8	0	-23	-852	1	0.07	0.01	0.29	
1F	610	-368	-681	8	0	-23	-683	1	0.07	0.01	0.23	
1G	610	-368	-739	1	0	-5	-852	1	0.07	0.01	0.29	
1H	610	-368	-681	1	0	-5	-683	1	0.07	0.01	0.23	
1I	610	-418	-803	15	0	-44	-1040	1	0.08	0.01	0.35	
1J	610	-418	-617	15	0	-44	-494	1	0.06	0.01	0.17	
1K	610	-418	-803	-7	0	15	-1040	1	0.08	0.01	0.35	
1L	610	-418	-617	-7	0	15	-494	1	0.06	0.01	0.17	
1M	610	-342	-803	15	0	-44	-1040	1	0.08	0.01	0.35	
1N	610	-342	-617	15	0	-44	-494	1	0.06	0.01	0.17	
1O	610	-342	-803	-7	0	15	-1040	1	0.08	0.01	0.35	
1P	610	-342	-617	-7	0	15	-494	1	0.06	0.01	0.17	
2	610	-2557	-5055	28	0	-99	-5468	1	0.51	0.05	3.51	NON verif.

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	kg		kg*m										
1A	-392	-23	-852	1	0.2213	0.9788	1.0339	--	--	0.03	--	0.35 Snell.	'zx'= 173
1B	-392	-23	-683	1	0.2213	0.9788	1.0012	--	--	0.03	--	0.28 Snell.	'zx'= 173
1C	-392	-5	-852	1	0.2213	1.0267	1.0339	--	--	0.03	--	0.34 Snell.	'zx'= 173
1D	-392	-5	-683	1	0.2213	1.0267	1.0012	--	--	0.03	--	0.27 Snell.	'zx'= 173
1E	-368	-23	-852	1	0.2213	0.9801	1.0319	--	--	0.03	--	0.34 Snell.	'zx'= 173
1F	-368	-23	-683	1	0.2213	0.9801	1.0012	--	--	0.03	--	0.28 Snell.	'zx'= 173
1G	-368	-5	-852	1	0.2213	1.0251	1.0319	--	--	0.03	--	0.33 Snell.	'zx'= 173
1H	-368	-5	-683	1	0.2213	1.0251	1.0012	--	--	0.03	--	0.27 Snell.	'zx'= 173
1I	-418	51	-1040	1	0.2213	0.9774	1.0528	--	--	0.04	--	0.44 Snell.	'zx'= 173
1J	-418	51	-792	1	0.2213	0.9774	1.0244	--	--	0.04	--	0.35 Snell.	'zx'= 173
1K	-418	-30	-1040	1	0.2213	0.9774	1.0528	--	--	0.04	--	0.43 Snell.	'zx'= 173
1L	-418	-30	-792	1	0.2213	0.9774	1.0244	--	--	0.04	--	0.33 Snell.	'zx'= 173
1M	-342	51	-1040	1	0.2213	0.9815	1.0432	--	--	0.03	--	0.43 Snell.	'zx'= 173

COMUNE DI VALVA - SA -

FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012

CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO

SISMICO O DEMOLIZIONE E

RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.

1N	-342	51	-792	1	0.2213	0.9815	1.0199	--	--	0.03	--	0.34	Snell. 'zx'= 173
1O	-342	-30	-1040	1	0.2213	0.9815	1.0432	--	--	0.03	--	0.42	Snell. 'zx'= 173
1P	-342	-30	-792	1	0.2213	0.9815	1.0199	--	--	0.03	--	0.32	Snell. 'zx'= 173
2	-2557	-99	-5468	1	0.2213	0.8618	1.0978	--	--	0.22	--	2.31	NON Verif.(stabilità)

ASTA NUM. 24 NI 50 NF 62 Lungh. 615.0 cm SEZ. 4 Ps HEA 140

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.

qy medio: 24.65 128.25 218.02 684.00 1054.92 kg/m

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx ----- kg	Fy ----- kg	Fz ----- kg	Mx ----- kg*m	My ----- kg*m	Mz ----- kg*m	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-400	687	-0	0	-5	-692	1	0.07	0.01	0.23	
1B	0	-400	743	-0	0	-5	-859	1	0.07	0.01	0.29	
1C	0	-400	687	-7	0	-22	-692	1	0.07	0.01	0.23	
1D	0	-400	743	-7	0	-22	-859	1	0.07	0.01	0.29	
1E	0	-374	687	-0	0	-5	-692	1	0.07	0.01	0.23	
1F	0	-374	743	-0	0	-5	-859	1	0.07	0.01	0.29	
1G	0	-374	687	-7	0	-22	-692	1	0.07	0.01	0.23	
1H	0	-374	743	-7	0	-22	-859	1	0.07	0.01	0.29	
1I	0	-430	623	8	0	16	-504	1	0.06	0.01	0.17	
1J	0	-430	807	8	0	16	-1047	1	0.08	0.01	0.36	
1K	0	-430	623	-15	0	-43	-504	1	0.06	0.01	0.17	
1L	0	-430	807	-15	0	-43	-1047	1	0.08	0.01	0.36	
1M	0	-345	623	8	0	16	-504	1	0.06	0.01	0.17	
1N	0	-345	807	8	0	16	-1047	1	0.08	0.01	0.36	
1O	0	-345	623	-15	0	-43	-504	1	0.06	0.01	0.17	
1P	0	-345	807	-15	0	-43	-1047	1	0.08	0.01	0.36	
2	0	-2604	5090	-26	0	-95	-5528	1	0.51	0.05	3.58	NON verif.
1A	307	-400	15	-0	0	-4	388	1	0.00	0.01	0.13	
1B	307	-400	72	-0	0	-4	394	1	0.01	0.01	0.13	
1C	307	-400	15	-7	0	-0	388	1	0.00	0.01	0.13	
1D	307	-400	72	-7	0	-0	394	1	0.01	0.01	0.13	
1E	307	-374	15	-0	0	-4	388	1	0.00	0.01	0.13	
1F	307	-374	72	-0	0	-4	394	1	0.01	0.01	0.13	
1G	307	-374	15	-7	0	-0	388	1	0.00	0.01	0.13	
1H	307	-374	72	-7	0	-0	394	1	0.01	0.01	0.13	
1I	307	-430	-48	8	0	-7	380	1	0.00	0.01	0.13	
1J	307	-430	136	8	0	-7	402	1	0.01	0.01	0.14	
1K	307	-430	-48	-15	0	3	380	1	0.00	0.01	0.13	
1L	307	-430	136	-15	0	3	402	1	0.01	0.01	0.14	
1M	307	-345	-48	8	0	-7	380	1	0.00	0.01	0.13	
1N	307	-345	136	8	0	-7	402	1	0.01	0.01	0.14	
1O	307	-345	-48	-15	0	3	380	1	0.00	0.01	0.13	
1P	307	-345	136	-15	0	3	402	1	0.01	0.01	0.14	
2	307	-2604	319	-26	0	-14	2787	1	0.03	0.05	0.95	
1A	615	-400	-656	-0	0	-3	-597	1	0.07	0.01	0.20	
1B	615	-400	-599	-0	0	-3	-416	1	0.06	0.01	0.14	
1C	615	-400	-656	-7	0	22	-597	1	0.07	0.01	0.20	
1D	615	-400	-599	-7	0	22	-416	1	0.06	0.01	0.14	
1E	615	-374	-656	-0	0	-3	-597	1	0.07	0.01	0.20	
1F	615	-374	-599	-0	0	-3	-416	1	0.06	0.01	0.14	
1G	615	-374	-656	-7	0	22	-597	1	0.07	0.01	0.20	
1H	615	-374	-599	-7	0	22	-416	1	0.06	0.01	0.14	
1I	615	-430	-719	8	0	-31	-800	1	0.07	0.01	0.27	
1J	615	-430	-536	8	0	-31	-213	1	0.05	0.01	0.07	
1K	615	-430	-719	-15	0	49	-800	1	0.07	0.01	0.27	
1L	615	-430	-536	-15	0	49	-213	1	0.05	0.01	0.07	
1M	615	-345	-719	8	0	-31	-800	1	0.07	0.01	0.27	
1N	615	-345	-536	8	0	-31	-213	1	0.05	0.01	0.07	
1O	615	-345	-719	-15	0	49	-800	1	0.07	0.01	0.27	
1P	615	-345	-536	-15	0	49	-213	1	0.05	0.01	0.07	
2	615	-2604	-4453	-26	0	67	-3571	1	0.45	0.05	1.51	NON verif.

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz ----- kg*m	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-400	-5	-692	1	0.2183	1.0439	1.0011	--	--	0.03	--	0.27	Snell. 'zx'= 175
1B	-400	-5	-859	1	0.2183	1.0439	1.0348	--	--	0.03	--	0.34	Snell. 'zx'= 175
1C	-400	-22	-692	1	0.2183	0.9781	1.0011	--	--	0.03	--	0.28	Snell. 'zx'= 175
1D	-400	-22	-859	1	0.2183	0.9781	1.0348	--	--	0.03	--	0.35	Snell. 'zx'= 175
1E	-374	-5	-692	1	0.2183	1.0410	1.0010	--	--	0.03	--	0.27	Snell. 'zx'= 175
1F	-374	-5	-859	1	0.2183	1.0410	1.0325	--	--	0.03	--	0.34	Snell. 'zx'= 175
1G	-374	-22	-692	1	0.2183	0.9795	1.0010	--	--	0.03	--	0.28	Snell. 'zx'= 175
1H	-374	-22	-859	1	0.2183	0.9795	1.0325	--	--	0.03	--	0.35	Snell. 'zx'= 175
1I	-430	-31	-800	1	0.2183	0.9765	1.0249	--	--	0.04	--	0.34	Snell. 'zx'= 175

COMUNE DI VALVA - SA -

FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012

CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO

SISMICO O DEMOLIZIONE E

RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.

1J	-430	-31	-1047	1	0.2183	0.9765	1.0548	--	--	0.04	--	0.43	Snell.	'zx'= 175
1K	-430	49	-800	1	0.2183	0.9765	1.0249	--	--	0.04	--	0.35	Snell.	'zx'= 175
1L	-430	49	-1047	1	0.2183	0.9765	1.0548	--	--	0.04	--	0.45	Snell.	'zx'= 175
1M	-345	-31	-800	1	0.2183	0.9811	1.0200	--	--	0.03	--	0.33	Snell.	'zx'= 175
1N	-345	-31	-1047	1	0.2183	0.9811	1.0440	--	--	0.03	--	0.42	Snell.	'zx'= 175
1O	-345	49	-800	1	0.2183	0.9811	1.0200	--	--	0.03	--	0.34	Snell.	'zx'= 175
1P	-345	49	-1047	1	0.2183	0.9811	1.0440	--	--	0.03	--	0.43	Snell.	'zx'= 175
2	-2604	-95	-5528	1	0.2183	0.8573	1.1017	--	--	0.22	--	2.35	NON Verif. (stabilità)	

ASTA NUM. 25 NI 60 NF 57 Lungh. 610.0 cm SEZ. 4 Ps HEA 140

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.

qy medio: 24.65 157.80 268.26 841.60 1292.31 kg/m

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--											
	cm		kg			kg*m						

1A	0	-159	705	8	0	23	-453	1	0.07	0.00	0.15	
1B	0	-159	799	8	0	23	-758	1	0.08	0.00	0.26	
1C	0	-159	705	-1	0	-6	-453	1	0.07	0.00	0.15	
1D	0	-159	799	-1	0	-6	-758	1	0.08	0.00	0.26	
1E	0	-21	705	8	0	23	-453	1	0.07	0.00	0.15	
1F	0	-21	799	8	0	23	-758	1	0.08	0.00	0.26	
1G	0	-21	705	-1	0	-6	-453	1	0.07	0.00	0.15	
1H	0	-21	799	-1	0	-6	-758	1	0.08	0.00	0.26	
1I	0	-318	596	17	0	53	-98	1	0.06	0.01	0.04	
1J	0	-318	908	17	0	53	-1113	1	0.09	0.01	0.38	
1K	0	-318	596	-10	0	-37	-98	1	0.06	0.01	0.03	
1L	0	-318	908	-10	0	-37	-1113	1	0.09	0.01	0.38	
1M	0	138	596	17	0	53	-98	1	0.06	0.00	0.04	
1N	0	138	908	17	0	53	-1113	1	0.09	0.00	0.38	
1O	0	138	596	-10	0	-37	-98	1	0.06	0.00	0.03	
1P	0	138	908	-10	0	-37	-1113	1	0.09	0.00	0.38	
2	0	-652	5440	25	0	57	-4380	1	0.55	0.01	2.26	NON verif.
1A	305	-159	-97	8	0	-2	475	1	0.01	0.00	0.16	
1B	305	-159	-3	8	0	-2	456	1	0.00	0.00	0.15	
1C	305	-159	-97	-1	0	-4	475	1	0.01	0.00	0.16	
1D	305	-159	-3	-1	0	-4	456	1	0.00	0.00	0.15	
1E	305	-21	-97	8	0	-2	475	1	0.01	0.00	0.16	
1F	305	-21	-3	8	0	-2	456	1	0.00	0.00	0.15	
1G	305	-21	-97	-1	0	-4	475	1	0.01	0.00	0.16	
1H	305	-21	-3	-1	0	-4	456	1	0.00	0.00	0.15	
1I	305	-318	-206	17	0	0	496	1	0.02	0.01	0.17	
1J	305	-318	106	17	0	0	434	1	0.01	0.01	0.15	
1K	305	-318	-206	-10	0	-5	496	1	0.02	0.01	0.17	
1L	305	-318	106	-10	0	-5	434	1	0.01	0.01	0.15	
1M	305	138	-206	17	0	0	496	1	0.02	0.00	0.17	
1N	305	138	106	17	0	0	434	1	0.01	0.00	0.15	
1O	305	138	-206	-10	0	-5	496	1	0.02	0.00	0.17	
1P	305	138	106	-10	0	-5	434	1	0.01	0.00	0.15	
2	305	-652	-361	25	0	-19	3365	1	0.04	0.01	1.32	NON verif.
1A	610	-159	-899	8	0	-26	-1044	1	0.09	0.00	0.35	
1B	610	-159	-805	8	0	-26	-776	1	0.08	0.00	0.26	
1C	610	-159	-899	-1	0	-1	-1044	1	0.09	0.00	0.35	
1D	610	-159	-805	-1	0	-1	-776	1	0.08	0.00	0.26	
1E	610	-21	-899	8	0	-26	-1044	1	0.09	0.00	0.35	
1F	610	-21	-805	8	0	-26	-776	1	0.08	0.00	0.26	
1G	610	-21	-899	-1	0	-1	-1044	1	0.09	0.00	0.35	
1H	610	-21	-805	-1	0	-1	-776	1	0.08	0.00	0.26	
1I	610	-318	-1008	17	0	-53	-1355	1	0.10	0.01	0.46	
1J	610	-318	-696	17	0	-53	-465	1	0.07	0.01	0.16	
1K	610	-318	-1008	-10	0	26	-1355	1	0.10	0.01	0.46	
1L	610	-318	-696	-10	0	26	-465	1	0.07	0.01	0.16	
1M	610	138	-1008	17	0	-53	-1355	1	0.10	0.00	0.46	
1N	610	138	-696	17	0	-53	-465	1	0.07	0.00	0.16	
1O	610	138	-1008	-10	0	26	-1355	1	0.10	0.00	0.46	
1P	610	138	-696	-10	0	26	-465	1	0.07	0.00	0.16	
2	610	-652	-6162	25	0	-95	-6584	1	0.62	0.01	5.22	NON verif.

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz	Classe	$\chi_{\min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-159	-26	-1044	1	0.2213	0.9914	1.0151	--	--	0.01	--	0.39 Snell.	'zx'= 173
1B	-159	-26	-776	1	0.2213	0.9914	0.9963	--	--	0.01	--	0.29 Snell.	'zx'= 173
1C	-159	-6	-1044	1	0.2213	1.0057	1.0151	--	--	0.01	--	0.38 Snell.	'zx'= 173
1D	-159	-6	-776	1	0.2213	1.0057	0.9963	--	--	0.01	--	0.28 Snell.	'zx'= 173
1E	-21	-26	-1044	1	0.2213	0.9988	1.0020	--	--	0.00	--	0.37 Snell.	'zx'= 173

COMUNE DI VALVA - SA -

FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012

CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO

SISMICO O DEMOLIZIONE E

RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.

1F	-21	-26	-776	1	0.2213	0.9988	0.9995	--	--	0.00	--	0.28	Snell.	'zx'=' 173
1G	-21	-6	-1044	1	0.2213	1.0008	1.0020	--	--	0.00	--	0.36	Snell.	'zx'=' 173
1H	-21	-6	-776	1	0.2213	1.0008	0.9995	--	--	0.00	--	0.27	Snell.	'zx'=' 173
1I	-318	53	-1355	1	0.2213	0.9828	1.0445	--	--	0.03	--	0.54	Snell.	'zx'=' 173
1J	-318	53	-1113	1	0.2213	0.9828	1.0309	--	--	0.03	--	0.45	Snell.	'zx'=' 173
1K	-318	-37	-1355	1	0.2213	0.9828	1.0445	--	--	0.03	--	0.53	Snell.	'zx'=' 173
1L	-318	-37	-1113	1	0.2213	0.9828	1.0309	--	--	0.03	--	0.44	Snell.	'zx'=' 173
2	-652	-95	-6584	1	0.2213	0.9648	1.0250	--	--	0.06	--	2.41	NON Verif. (stabilità)	

ASTA NUM. 26 NI 52 NF 51 Lungh. 610.0 cm SEZ. 4 Ps HEA 140

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.

qy medio: 24.65 194.25 330.22 1036.00 1585.12 kg/m

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	kg			kg*m							
<hr/>												
1A	0	-427	851	6	0	15	-541	1	0.09	0.01	0.18	
1B	0	-427	935	6	0	15	-819	1	0.09	0.01	0.28	
1C	0	-427	851	-2	0	-9	-541	1	0.09	0.01	0.18	
1D	0	-427	935	-2	0	-9	-819	1	0.09	0.01	0.28	
1E	0	-392	851	6	0	15	-541	1	0.09	0.01	0.18	
1F	0	-392	935	6	0	15	-819	1	0.09	0.01	0.28	
1G	0	-392	851	-2	0	-9	-541	1	0.09	0.01	0.18	
1H	0	-392	935	-2	0	-9	-819	1	0.09	0.01	0.28	
1I	0	-468	753	14	0	42	-224	1	0.08	0.01	0.08	
1J	0	-468	1033	14	0	42	-1136	1	0.10	0.01	0.39	
1K	0	-468	753	-9	0	-36	-224	1	0.08	0.01	0.08	
1L	0	-468	1033	-9	0	-36	-1136	1	0.10	0.01	0.39	
1M	0	-351	753	14	0	42	-224	1	0.08	0.01	0.08	
1N	0	-351	1033	14	0	42	-1136	1	0.10	0.01	0.39	
1O	0	-351	753	-9	0	-36	-224	1	0.08	0.01	0.08	
1P	0	-351	1033	-9	0	-36	-1136	1	0.10	0.01	0.39	
2	0	-2997	6557	14	0	18	-5000	1	0.66	0.06	3.06	NON verif.
<hr/>												
1A	305	-427	-119	6	0	-2	574	1	0.01	0.01	0.19	
1B	305	-427	-35	6	0	-2	555	1	0.00	0.01	0.19	
1C	305	-427	-119	-2	0	-5	574	1	0.01	0.01	0.19	
1D	305	-427	-35	-2	0	-5	555	1	0.00	0.01	0.19	
1E	305	-392	-119	6	0	-2	574	1	0.01	0.01	0.19	
1F	305	-392	-35	6	0	-2	555	1	0.00	0.01	0.19	
1G	305	-392	-119	-2	0	-5	574	1	0.01	0.01	0.19	
1H	305	-392	-35	-2	0	-5	555	1	0.00	0.01	0.19	
1I	305	-468	-217	14	0	1	595	1	0.02	0.01	0.20	
1J	305	-468	63	14	0	1	534	1	0.01	0.01	0.18	
1K	305	-468	-217	-9	0	-7	595	1	0.02	0.01	0.20	
1L	305	-468	63	-9	0	-7	534	1	0.01	0.01	0.18	
1M	305	-351	-217	14	0	1	595	1	0.02	0.01	0.20	
1N	305	-351	63	14	0	1	534	1	0.01	0.01	0.18	
1O	305	-351	-217	-9	0	-7	595	1	0.02	0.01	0.20	
1P	305	-351	63	-9	0	-7	534	1	0.01	0.01	0.18	
2	305	-2997	-561	14	0	-24	4145	1	0.06	0.06	1.99	NON verif.
<hr/>												
1A	610	-427	-1089	6	0	-19	-1269	1	0.11	0.01	0.43	
1B	610	-427	-1005	6	0	-19	-1029	1	0.10	0.01	0.35	
1C	610	-427	-1089	-2	0	0	-1269	1	0.11	0.01	0.43	
1D	610	-427	-1005	-2	0	0	-1029	1	0.10	0.01	0.35	
1E	610	-392	-1089	6	0	-19	-1269	1	0.11	0.01	0.43	
1F	610	-392	-1005	6	0	-19	-1029	1	0.10	0.01	0.35	
1G	610	-392	-1089	-2	0	0	-1269	1	0.11	0.01	0.43	
1H	610	-392	-1005	-2	0	0	-1029	1	0.10	0.01	0.35	
1I	610	-468	-1187	14	0	-41	-1544	1	0.12	0.01	0.52	
1J	610	-468	-907	14	0	-41	-754	1	0.09	0.01	0.26	
1K	610	-468	-1187	-9	0	21	-1544	1	0.12	0.01	0.52	
1L	610	-468	-907	-9	0	21	-754	1	0.09	0.01	0.26	
1M	610	-351	-1187	14	0	-41	-1544	1	0.12	0.01	0.52	
1N	610	-351	-907	14	0	-41	-754	1	0.09	0.01	0.26	
1O	610	-351	-1187	-9	0	21	-1544	1	0.12	0.01	0.52	
1P	610	-351	-907	-9	0	21	-754	1	0.09	0.01	0.26	
2	610	-2997	-7679	14	0	-67	-8421	1	0.77	0.06	9.70	NON verif.

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-427	-19	-1269	1	0.2213	0.9769	1.0416	--	--	0.04	--	0.50	Snell. 'zx'=' 173
1B	-427	-19	-1029	1	0.2213	0.9769	1.0080	--	--	0.04	--	0.40	Snell. 'zx'=' 173
1C	-427	-9	-1269	1	0.2213	1.0056	1.0416	--	--	0.04	--	0.49	Snell. 'zx'=' 173
1D	-427	-9	-1029	1	0.2213	1.0056	1.0080	--	--	0.04	--	0.39	Snell. 'zx'=' 173
1E	-392	-19	-1269	1	0.2213	0.9788	1.0381	--	--	0.03	--	0.49	Snell. 'zx'=' 173

COMUNE DI VALVA - SA -

FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012

CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO

SISMICO O DEMOLIZIONE E

RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.

1F	-392	-19	-1029	1	0.2213	0.9788	1.0073	--	--	0.03	--	0.40	Snell.	'zx'=' 173
1G	-392	-9	-1269	1	0.2213	1.0051	1.0381	--	--	0.03	--	0.49	Snell.	'zx'=' 173
1H	-392	-9	-1029	1	0.2213	1.0051	1.0073	--	--	0.03	--	0.39	Snell.	'zx'=' 173
1I	-468	42	-1544	1	0.2213	0.9747	1.0634	--	--	0.04	--	0.62	Snell.	'zx'=' 173
1J	-468	42	-1136	1	0.2213	0.9747	1.0235	--	--	0.04	--	0.46	Snell.	'zx'=' 173
1K	-468	-36	-1544	1	0.2213	0.9747	1.0634	--	--	0.04	--	0.62	Snell.	'zx'=' 173
1L	-468	-36	-1136	1	0.2213	0.9747	1.0235	--	--	0.04	--	0.46	Snell.	'zx'=' 173
1M	-351	42	-1544	1	0.2213	0.9810	1.0475	--	--	0.03	--	0.61	Snell.	'zx'=' 173
1N	-351	42	-1136	1	0.2213	0.9810	1.0176	--	--	0.03	--	0.45	Snell.	'zx'=' 173
1O	-351	-36	-1544	1	0.2213	0.9810	1.0475	--	--	0.03	--	0.60	Snell.	'zx'=' 173
1P	-351	-36	-1136	1	0.2213	0.9810	1.0176	--	--	0.03	--	0.45	Snell.	'zx'=' 173
2	-2997	-67	-8421	1	0.2213	0.9149	1.1137	--	--	0.25	--	3.48	NON Verif.	(stabilità)

ASTA NUM. 27 NI 51 NF 61 Lungh. 615.0 cm SEZ. 4 Ps HEA 140

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.

qy medio: 24.65 194.25 330.22 1036.00 1585.12 kg/m

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	kg			kg*m							
1A	0	-381	1005	0	0	-3	-1016	1	0.10	0.01	0.34	
1B	0	-381	1087	0	0	-3	-1252	1	0.11	0.01	0.42	
1C	0	-381	1005	-7	0	-22	-1016	1	0.10	0.01	0.34	
1D	0	-381	1087	-7	0	-22	-1252	1	0.11	0.01	0.42	
1E	0	-371	1005	0	0	-3	-1016	1	0.10	0.01	0.34	
1F	0	-371	1087	0	0	-3	-1252	1	0.11	0.01	0.42	
1G	0	-371	1005	-7	0	-22	-1016	1	0.10	0.01	0.34	
1H	0	-371	1087	-7	0	-22	-1252	1	0.11	0.01	0.42	
1I	0	-393	911	8	0	18	-746	1	0.09	0.01	0.25	
1J	0	-393	1181	8	0	18	-1522	1	0.12	0.01	0.52	
1K	0	-393	911	-14	0	-44	-746	1	0.09	0.01	0.25	
1L	0	-393	1181	-14	0	-44	-1522	1	0.12	0.01	0.52	
1M	0	-359	911	8	0	18	-746	1	0.09	0.01	0.25	
1N	0	-359	1181	8	0	18	-1522	1	0.12	0.01	0.52	
1O	0	-359	911	-14	0	-44	-746	1	0.09	0.01	0.25	
1P	0	-359	1181	-14	0	-44	-1522	1	0.12	0.01	0.52	
2	0	-2780	7683	-22	0	-88	-8330	1	0.77	0.05	9.52	NON verif.
1A	307	-381	27	0	0	-4	572	1	0.00	0.01	0.19	
1B	307	-381	110	0	0	-4	589	1	0.01	0.01	0.20	
1C	307	-381	27	-7	0	-2	572	1	0.00	0.01	0.19	
1D	307	-381	110	-7	0	-2	589	1	0.01	0.01	0.20	
1E	307	-371	27	0	0	-4	572	1	0.00	0.01	0.19	
1F	307	-371	110	0	0	-4	589	1	0.01	0.01	0.20	
1G	307	-371	27	-7	0	-2	572	1	0.00	0.01	0.19	
1H	307	-371	110	-7	0	-2	589	1	0.01	0.01	0.20	
1I	307	-393	-67	8	0	-7	552	1	0.01	0.01	0.19	
1J	307	-393	204	8	0	-7	609	1	0.02	0.01	0.21	
1K	307	-393	-67	-14	0	1	552	1	0.01	0.01	0.19	
1L	307	-393	204	-14	0	1	609	1	0.02	0.01	0.21	
1M	307	-359	-67	8	0	-7	552	1	0.01	0.01	0.19	
1N	307	-359	204	8	0	-7	609	1	0.02	0.01	0.21	
1O	307	-359	-67	-14	0	1	552	1	0.01	0.01	0.19	
1P	307	-359	204	-14	0	1	609	1	0.02	0.01	0.21	
2	307	-2780	506	-22	0	-22	4260	1	0.05	0.05	2.10	NON verif.
1A	615	-381	-950	0	0	-5	-847	1	0.10	0.01	0.29	
1B	615	-381	-868	0	0	-5	-576	1	0.09	0.01	0.20	
1C	615	-381	-950	-7	0	19	-847	1	0.10	0.01	0.29	
1D	615	-381	-868	-7	0	19	-576	1	0.09	0.01	0.20	
1E	615	-371	-950	0	0	-5	-847	1	0.10	0.01	0.29	
1F	615	-371	-868	0	0	-5	-576	1	0.09	0.01	0.20	
1G	615	-371	-950	-7	0	19	-847	1	0.10	0.01	0.29	
1H	615	-371	-868	-7	0	19	-576	1	0.09	0.01	0.20	
1I	615	-393	-1045	8	0	-32	-1157	1	0.11	0.01	0.39	
1J	615	-393	-774	8	0	-32	-266	1	0.08	0.01	0.09	
1K	615	-393	-1045	-14	0	46	-1157	1	0.11	0.01	0.39	
1L	615	-393	-774	-14	0	46	-266	1	0.08	0.01	0.09	
1M	615	-359	-1045	8	0	-32	-1157	1	0.11	0.01	0.39	
1N	615	-359	-774	8	0	-32	-266	1	0.08	0.01	0.09	
1O	615	-359	-1045	-14	0	46	-1157	1	0.11	0.01	0.39	
1P	615	-359	-774	-14	0	46	-266	1	0.08	0.01	0.09	
2	615	-2780	-6671	-22	0	45	-5218	1	0.67	0.05	3.38	NON verif.

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	kg	kg*m											
1A	-381	-5	-1016	1	0.2183	1.0385	1.0035	--	--	0.03	--	0.38	Snell. 'zx'=' 175

COMUNE DI VALVA - SA -

FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012

CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO

SISMICO O DEMOLIZIONE E

RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.

1B	-381	-5	-1252	1	0.2183	1.0385	1.0356	--	--	0.03	--	0.48	Snell.	'zx'=' 175
1C	-381	-22	-1016	1	0.2183	0.9791	1.0035	--	--	0.03	--	0.39	Snell.	'zx'=' 175
1D	-381	-22	-1252	1	0.2183	0.9791	1.0356	--	--	0.03	--	0.49	Snell.	'zx'=' 175
1E	-371	-5	-1016	1	0.2183	1.0375	1.0034	--	--	0.03	--	0.38	Snell.	'zx'=' 175
1F	-371	-5	-1252	1	0.2183	1.0375	1.0346	--	--	0.03	--	0.48	Snell.	'zx'=' 175
1G	-371	-22	-1016	1	0.2183	0.9797	1.0034	--	--	0.03	--	0.39	Snell.	'zx'=' 175
1H	-371	-22	-1252	1	0.2183	0.9797	1.0346	--	--	0.03	--	0.49	Snell.	'zx'=' 175
1I	-393	-32	-1157	1	0.2183	0.9784	1.0218	--	--	0.03	--	0.46	Snell.	'zx'=' 175
1J	-393	-32	-1522	1	0.2183	0.9784	1.0532	--	--	0.03	--	0.60	Snell.	'zx'=' 175
1K	-393	46	-1157	1	0.2183	0.9784	1.0218	--	--	0.03	--	0.47	Snell.	'zx'=' 175
1L	-393	46	-1522	1	0.2183	0.9784	1.0532	--	--	0.03	--	0.61	Snell.	'zx'=' 175
1M	-359	-32	-1157	1	0.2183	0.9803	1.0199	--	--	0.03	--	0.45	Snell.	'zx'=' 175
1N	-359	-32	-1522	1	0.2183	0.9803	1.0485	--	--	0.03	--	0.59	Snell.	'zx'=' 175
1O	-359	46	-1157	1	0.2183	0.9803	1.0199	--	--	0.03	--	0.46	Snell.	'zx'=' 175
1P	-359	46	-1522	1	0.2183	0.9803	1.0485	--	--	0.03	--	0.60	Snell.	'zx'=' 175
2	-2780	-88	-8330	1	0.2183	0.8476	1.1082	--	--	0.24	--	3.42	NON Verif. (stabilità)	

ASTA NUM. 28 NI 57 NF 55 Lungh. 615.0 cm SEZ. 4 Ps HEA 140

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.

qy medio: 24.65 157.80 268.26 841.60 1292.31 kg/m

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	kg			kg*m							
1A	0	-83	792	1	0	-0	-763	1	0.08	0.00	0.26	
1B	0	-83	879	1	0	-0	-1017	1	0.09	0.00	0.35	
1C	0	-83	792	-8	0	-26	-763	1	0.08	0.00	0.26	
1D	0	-83	879	-8	0	-26	-1017	1	0.09	0.00	0.35	
1E	0	-75	792	1	0	-0	-763	1	0.08	0.00	0.26	
1F	0	-75	879	1	0	-0	-1017	1	0.09	0.00	0.35	
1G	0	-75	792	-8	0	-26	-763	1	0.08	0.00	0.26	
1H	0	-75	879	-8	0	-26	-1017	1	0.09	0.00	0.35	
1I	0	-93	691	10	0	27	-468	1	0.07	0.00	0.16	
1J	0	-93	980	10	0	27	-1312	1	0.10	0.00	0.45	
1K	0	-93	691	-17	0	-52	-468	1	0.07	0.00	0.16	
1L	0	-93	980	-17	0	-52	-1312	1	0.10	0.00	0.45	
1M	0	-65	691	10	0	27	-468	1	0.07	0.00	0.16	
1N	0	-65	980	10	0	27	-1312	1	0.10	0.00	0.45	
1O	0	-65	691	-17	0	-52	-468	1	0.07	0.00	0.16	
1P	0	-65	980	-17	0	-52	-1312	1	0.10	0.00	0.45	
2	0	-572	6044	-25	0	-89	-6437	1	0.61	0.01	4.96	NON verif.
1A	307	-83	-16	1	0	-3	430	1	0.00	0.00	0.15	
1B	307	-83	70	1	0	-3	443	1	0.01	0.00	0.15	
1C	307	-83	-16	-8	0	-1	430	1	0.00	0.00	0.15	
1D	307	-83	70	-8	0	-1	443	1	0.01	0.00	0.15	
1E	307	-75	-16	1	0	-3	430	1	0.00	0.00	0.15	
1F	307	-75	70	1	0	-3	443	1	0.01	0.00	0.15	
1G	307	-75	-16	-8	0	-1	430	1	0.00	0.00	0.15	
1H	307	-75	70	-8	0	-1	443	1	0.01	0.00	0.15	
1I	307	-93	-117	10	0	-4	415	1	0.01	0.00	0.14	
1J	307	-93	171	10	0	-4	458	1	0.02	0.00	0.16	
1K	307	-93	-117	-17	0	1	415	1	0.01	0.00	0.14	
1L	307	-93	171	-17	0	1	458	1	0.02	0.00	0.16	
1M	307	-65	-117	10	0	-4	415	1	0.01	0.00	0.14	
1N	307	-65	171	10	0	-4	458	1	0.02	0.00	0.16	
1O	307	-65	-117	-17	0	1	415	1	0.01	0.00	0.14	
1P	307	-65	171	-17	0	1	458	1	0.02	0.00	0.16	
2	307	-572	196	-25	0	-12	3157	1	0.02	0.01	1.16	NON verif.
1A	615	-83	-825	1	0	-5	-863	1	0.08	0.00	0.29	
1B	615	-83	-738	1	0	-5	-583	1	0.07	0.00	0.20	
1C	615	-83	-825	-8	0	24	-863	1	0.08	0.00	0.29	
1D	615	-83	-738	-8	0	24	-583	1	0.07	0.00	0.20	
1E	615	-75	-825	1	0	-5	-863	1	0.08	0.00	0.29	
1F	615	-75	-738	1	0	-5	-583	1	0.07	0.00	0.20	
1G	615	-75	-825	-8	0	24	-863	1	0.08	0.00	0.29	
1H	615	-75	-738	-8	0	24	-583	1	0.07	0.00	0.20	
1I	615	-93	-926	10	0	-36	-1188	1	0.09	0.00	0.40	
1J	615	-93	-637	10	0	-36	-259	1	0.06	0.00	0.09	
1K	615	-93	-926	-17	0	54	-1188	1	0.09	0.00	0.40	
1L	615	-93	-637	-17	0	54	-259	1	0.06	0.00	0.09	
1M	615	-65	-926	10	0	-36	-1188	1	0.09	0.00	0.40	
1N	615	-65	-637	10	0	-36	-259	1	0.06	0.00	0.09	
1O	615	-65	-926	-17	0	54	-1188	1	0.09	0.00	0.40	
1P	615	-65	-637	-17	0	54	-259	1	0.06	0.00	0.09	
2	615	-572	-5653	-25	0	64	-5233	1	0.57	0.01	3.23	NON verif.

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	--	-----	-----										

CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO SISMICO O DEMOLIZIONE E RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.

1A	803	-299	-520	4	0	-16	-662	1	0.05	0.01	0.22	
1B	803	-299	-440	4	0	-16	-326	1	0.04	0.01	0.11	
1C	803	-299	-520	-1	0	2	-662	1	0.05	0.01	0.22	
1D	803	-299	-440	-1	0	2	-326	1	0.04	0.01	0.11	
1E	803	-137	-520	4	0	-16	-662	1	0.05	0.00	0.22	
1F	803	-137	-440	4	0	-16	-326	1	0.04	0.00	0.11	
1G	803	-137	-520	-1	0	2	-662	1	0.05	0.00	0.22	
1H	803	-137	-440	-1	0	2	-326	1	0.04	0.00	0.11	
1I	803	-485	-611	9	0	-36	-1045	1	0.06	0.01	0.35	
1J	803	-485	-348	9	0	-36	57	1	0.04	0.01	0.03	
1K	803	-485	-611	-5	0	22	-1045	1	0.06	0.01	0.35	
1L	803	-485	-348	-5	0	22	57	1	0.04	0.01	0.02	
1M	803	48	-611	9	0	-36	-1045	1	0.06	0.00	0.35	
1N	803	48	-348	9	0	-36	57	1	0.04	0.00	0.03	
1O	803	48	-611	-5	0	22	-1045	1	0.06	0.00	0.35	
1P	803	48	-348	-5	0	22	57	1	0.04	0.00	0.02	
2	803	-1447	-3157	13	0	-51	-3267	1	0.32	0.03	1.26	NON verif.

58

COMUNE DI VALVA - SA -

FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012

CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO SISMICO O DEMOLIZIONE E RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	kg	kg*m											
1A	-299	-16	-662	1	0.1371	0.9739	1.0189	--	--	0.04	--	0.28	Snell. 'zx'= 228
1B	-299	-16	-802	1	0.1371	0.9739	1.0558	--	--	0.04	--	0.34	Snell. 'zx'= 228
1C	-299	2	-662	1	0.1371	0.9739	1.0189	--	--	0.04	--	0.27	Snell. 'zx'= 228
1D	-299	2	-802	1	0.1371	0.9739	1.0558	--	--	0.04	--	0.33	Snell. 'zx'= 228
1E	-137	-16	-662	1	0.1371	0.9880	1.0087	--	--	0.02	--	0.26	Snell. 'zx'= 228
1F	-137	-16	-802	1	0.1371	0.9880	1.0255	--	--	0.02	--	0.31	Snell. 'zx'= 228
1G	-137	2	-662	1	0.1371	0.9880	1.0087	--	--	0.02	--	0.25	Snell. 'zx'= 228
1H	-137	2	-802	1	0.1371	0.9880	1.0255	--	--	0.02	--	0.30	Snell. 'zx'= 228
1I	-485	-36	-1045	1	0.1371	0.9577	1.1185	--	--	0.07	--	0.49	Snell. 'zx'= 228
1J	-485	-36	-1152	1	0.1371	0.9577	1.1317	--	--	0.07	--	0.53	Snell. 'zx'= 228
1K	-485	22	-1045	1	0.1371	0.9577	1.1185	--	--	0.07	--	0.48	Snell. 'zx'= 228
1L	-485	22	-1152	1	0.1371	0.9577	1.1317	--	--	0.07	--	0.52	Snell. 'zx'= 228
2	-1447	-51	-4167	1	0.1371	0.8737	1.1129	--	--	0.20	--	1.80	NON Verif. (stabilità)

ASTA NUM. 30 NI 30 NF 44 Lungh. 803.0 cm SEZ. 4 Ps HEA 140

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.

qy medio: 24.65 183.60 312.12 979.20 1499.57 kg/m

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m					
1A	0	-509	1246	5	0	23	-1581	1	0.13	0.01	0.54	
1B	0	-509	1316	5	0	23	-1829	1	0.13	0.01	0.62	
1C	0	-509	1246	-3	0	-7	-1581	1	0.13	0.01	0.54	
1D	0	-509	1316	-3	0	-7	-1829	1	0.13	0.01	0.62	
1E	0	-485	1246	5	0	23	-1581	1	0.13	0.01	0.54	
1F	0	-485	1316	5	0	23	-1829	1	0.13	0.01	0.62	
1G	0	-485	1246	-3	0	-7	-1581	1	0.13	0.01	0.54	
1H	0	-485	1316	-3	0	-7	-1829	1	0.13	0.01	0.62	
1I	0	-536	1168	14	0	58	-1299	1	0.12	0.01	0.44	
1J	0	-536	1394	14	0	58	-2111	1	0.14	0.01	0.72	
1K	0	-536	1168	-13	0	-42	-1299	1	0.12	0.01	0.44	
1L	0	-536	1394	-13	0	-42	-2111	1	0.14	0.01	0.72	
1M	0	-458	1168	14	0	58	-1299	1	0.12	0.01	0.44	
1N	0	-458	1394	14	0	58	-2111	1	0.14	0.01	0.72	
1O	0	-458	1168	-13	0	-42	-1299	1	0.12	0.01	0.44	
1P	0	-458	1394	-13	0	-42	-2111	1	0.14	0.01	0.72	
2	0	-3643	9363	6	0	53	-12420	1	0.94	0.07	28.59	NON verif.
1A	402	-509	34	5	0	3	992	1	0.00	0.01	0.34	
1B	402	-509	104	5	0	3	1021	1	0.01	0.01	0.35	
1C	402	-509	34	-3	0	5	992	1	0.00	0.01	0.34	
1D	402	-509	104	-3	0	5	1021	1	0.01	0.01	0.35	
1E	402	-485	34	5	0	3	992	1	0.00	0.01	0.34	
1F	402	-485	104	5	0	3	1021	1	0.01	0.01	0.35	
1G	402	-485	34	-3	0	5	992	1	0.00	0.01	0.34	
1H	402	-485	104	-3	0	5	1021	1	0.01	0.01	0.35	
1I	402	-536	-44	14	0	-0	960	1	0.00	0.01	0.33	
1J	402	-536	182	14	0	-0	1053	1	0.02	0.01	0.36	
1K	402	-536	-44	-13	0	8	960	1	0.00	0.01	0.33	
1L	402	-536	182	-13	0	8	1053	1	0.02	0.01	0.36	
1M	402	-458	-44	14	0	-0	960	1	0.00	0.01	0.33	
1N	402	-458	182	14	0	-0	1053	1	0.02	0.01	0.36	
1O	402	-458	-44	-13	0	8	960	1	0.00	0.01	0.33	
1P	402	-458	182	-13	0	8	1053	1	0.02	0.01	0.36	
2	402	-3643	499	6	0	28	7377	1	0.05	0.07	6.28	NON verif.
1A	803	-509	-1178	5	0	-17	-1302	1	0.12	0.01	0.44	
1B	803	-509	-1108	5	0	-17	-996	1	0.11	0.01	0.34	
1C	803	-509	-1178	-3	0	18	-1302	1	0.12	0.01	0.44	
1D	803	-509	-1108	-3	0	18	-996	1	0.11	0.01	0.34	
1E	803	-485	-1178	5	0	-17	-1302	1	0.12	0.01	0.44	
1F	803	-485	-1108	5	0	-17	-996	1	0.11	0.01	0.34	
1G	803	-485	-1178	-3	0	18	-1302	1	0.12	0.01	0.44	
1H	803	-485	-1108	-3	0	18	-996	1	0.11	0.01	0.34	
1I	803	-536	-1256	14	0	-58	-1648	1	0.13	0.01	0.56	
1J	803	-536	-1030	14	0	-58	-650	1	0.10	0.01	0.22	
1K	803	-536	-1256	-13	0	59	-1648	1	0.13	0.01	0.56	
1L	803	-536	-1030	-13	0	59	-650	1	0.10	0.01	0.22	
1M	803	-458	-1256	14	0	-58	-1648	1	0.13	0.01	0.56	
1N	803	-458	-1030	14	0	-58	-650	1	0.10	0.01	0.22	
1O	803	-458	-1256	-13	0	59	-1648	1	0.13	0.01	0.56	
1P	803	-458	-1030	-13	0	59	-650	1	0.10	0.01	0.22	
2	803	-3643	-8365	6	0	3	-8415	1	0.84	0.07	10.68	NON verif.

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

COMUNE DI VALVA - SA -

FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012

CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO SISMICO O DEMOLIZIONE E RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-509	23	-1581	1	0.1371	0.9555	1.0124	--	--	0.07	--	0.63	Snell. 'zx'= 228
1B	-509	23	-1829	1	0.1371	0.9555	1.0769	--	--	0.07	--	0.75	Snell. 'zx'= 228
1C	-509	18	-1581	1	0.1371	0.9555	1.0124	--	--	0.07	--	0.62	Snell. 'zx'= 228
1D	-509	18	-1829	1	0.1371	0.9555	1.0769	--	--	0.07	--	0.75	Snell. 'zx'= 228
1E	-485	23	-1581	1	0.1371	0.9576	1.0118	--	--	0.07	--	0.62	Snell. 'zx'= 228
1F	-485	23	-1829	1	0.1371	0.9576	1.0733	--	--	0.07	--	0.75	Snell. 'zx'= 228
1G	-485	18	-1581	1	0.1371	0.9576	1.0118	--	--	0.07	--	0.62	Snell. 'zx'= 228
1H	-485	18	-1829	1	0.1371	0.9576	1.0733	--	--	0.07	--	0.74	Snell. 'zx'= 228
1I	-536	-58	-1648	1	0.1371	0.9532	1.0226	--	--	0.07	--	0.68	Snell. 'zx'= 228
1J	-536	-58	-2111	1	0.1371	0.9532	1.1246	--	--	0.07	--	0.92	Snell. 'zx'= 228
1K	-536	59	-1648	1	0.1371	0.9532	1.0226	--	--	0.07	--	0.68	Snell. 'zx'= 228
1L	-536	59	-2111	1	0.1371	0.9532	1.1246	--	--	0.07	--	0.92	Snell. 'zx'= 228
1M	-458	-58	-1648	1	0.1371	0.9600	1.0193	--	--	0.06	--	0.67	Snell. 'zx'= 228
1N	-458	-58	-2111	1	0.1371	0.9600	1.1065	--	--	0.06	--	0.89	Snell. 'zx'= 228
1O	-458	59	-1648	1	0.1371	0.9600	1.0193	--	--	0.06	--	0.67	Snell. 'zx'= 228
1P	-458	59	-2111	1	0.1371	0.9600	1.1065	--	--	0.06	--	0.89	Snell. 'zx'= 228
2	-3643	53	-12420	1	0.1371	1.2306	1.2817	--	--	0.50	--	5.94	NON Verif. (stabilità)

ASTA NUM. 31 NI 16 NF 24 Lungh. 450.0 cm SEZ. 4 Ps HEA 140

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 24.65 24.65 kg/m

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
		kg				kg*m						
1A	0	-76	109	18	0	44	-221	1	0.01	0.00	0.08	
1B	0	-76	122	18	0	44	-251	1	0.01	0.00	0.09	
1C	0	-76	109	2	0	7	-221	1	0.01	0.00	0.08	
1D	0	-76	122	2	0	7	-251	1	0.01	0.00	0.09	
1E	0	-74	109	18	0	44	-221	1	0.01	0.00	0.08	
1F	0	-74	122	18	0	44	-251	1	0.01	0.00	0.09	
1G	0	-74	109	2	0	7	-221	1	0.01	0.00	0.08	
1H	0	-74	122	2	0	7	-251	1	0.01	0.00	0.09	
1I	0	-78	95	37	0	84	-188	1	0.01	0.00	0.06	
1J	0	-78	137	37	0	84	-285	1	0.01	0.00	0.10	
1K	0	-78	95	-16	0	-34	-188	1	0.01	0.00	0.06	
1L	0	-78	137	-16	0	-34	-285	1	0.01	0.00	0.10	
1M	0	-71	95	37	0	84	-188	1	0.01	0.00	0.06	
1N	0	-71	137	37	0	84	-285	1	0.01	0.00	0.10	
1O	0	-71	95	-16	0	-34	-188	1	0.01	0.00	0.06	
1P	0	-71	137	-16	0	-34	-285	1	0.01	0.00	0.10	
2	0	-474	496	72	0	180	-1453	1	0.05	0.01	0.49	
1A	225	-76	54	18	0	2	-38	1	0.01	0.00	0.01	
1B	225	-76	67	18	0	2	-39	1	0.01	0.00	0.01	
1C	225	-76	54	2	0	3	-38	1	0.01	0.00	0.01	
1D	225	-76	67	2	0	3	-39	1	0.01	0.00	0.01	
1E	225	-74	54	18	0	2	-38	1	0.01	0.00	0.01	
1F	225	-74	67	18	0	2	-39	1	0.01	0.00	0.01	
1G	225	-74	54	2	0	3	-38	1	0.01	0.00	0.01	
1H	225	-74	67	2	0	3	-39	1	0.01	0.00	0.01	
1I	225	-78	39	37	0	2	-37	1	0.00	0.00	0.01	
1J	225	-78	81	37	0	2	-40	1	0.01	0.00	0.01	
1K	225	-78	39	-16	0	3	-37	1	0.00	0.00	0.01	
1L	225	-78	81	-16	0	3	-40	1	0.01	0.00	0.01	
1M	225	-71	39	37	0	2	-37	1	0.00	0.00	0.01	
1N	225	-71	81	37	0	2	-40	1	0.01	0.00	0.01	
1O	225	-71	39	-16	0	3	-37	1	0.00	0.00	0.01	
1P	225	-71	81	-16	0	3	-40	1	0.01	0.00	0.01	
2	225	-474	424	72	0	18	-418	1	0.04	0.01	0.14	
1A	450	-76	-2	18	0	-39	20	1	0.00	0.00	0.03	
1B	450	-76	11	18	0	-39	48	1	0.00	0.00	0.03	
1C	450	-76	-2	2	0	-2	20	1	0.00	0.00	0.01	
1D	450	-76	11	2	0	-2	48	1	0.00	0.00	0.02	
1E	450	-74	-2	18	0	-39	20	1	0.00	0.00	0.03	
1F	450	-74	11	18	0	-39	48	1	0.00	0.00	0.03	
1G	450	-74	-2	2	0	-2	20	1	0.00	0.00	0.01	
1H	450	-74	11	2	0	-2	48	1	0.00	0.00	0.02	
1I	450	-78	-16	37	0	-80	-11	1	0.00	0.00	0.06	
1J	450	-78	26	37	0	-80	80	1	0.00	0.00	0.06	
1K	450	-78	-16	-16	0	40	-11	1	0.00	0.00	0.03	
1L	450	-78	26	-16	0	40	80	1	0.00	0.00	0.03	
1M	450	-71	-16	37	0	-80	-11	1	0.00	0.00	0.06	
1N	450	-71	26	37	0	-80	80	1	0.00	0.00	0.06	
1O	450	-71	-16	-16	0	40	-11	1	0.00	0.00	0.03	
1P	450	-71	26	-16	0	40	80	1	0.00	0.00	0.03	

COMUNE DI VALVA - SA -

FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012

CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO

SISMICO O DEMOLIZIONE E

RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.

2 450 -474 352 72 0 -144 455 1 0.04 0.01 0.15

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- kg	My -- kg*m	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-76	44	-221	1	0.3588	0.9975	1.0006	--	--	0.00	--	0.11	Snell. 'zx'= 128
1B	-76	44	-251	1	0.3588	0.9975	1.0004	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'zx'= 128
1C	-76	7	-221	1	0.3588	0.9988	1.0006	--	--	0.00	--	0.08	Snell. 'zx'= 128
1D	-76	7	-251	1	0.3588	0.9988	1.0004	--	--	0.00	--	0.09	Snell. 'zx'= 128
1E	-74	44	-221	1	0.3588	0.9975	1.0006	--	--	0.00	--	0.11	Snell. 'zx'= 128
1F	-74	44	-251	1	0.3588	0.9975	1.0004	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'zx'= 128
1G	-74	7	-221	1	0.3588	0.9988	1.0006	--	--	0.00	--	0.08	Snell. 'zx'= 128
1H	-74	7	-251	1	0.3588	0.9988	1.0004	--	--	0.00	--	0.09	Snell. 'zx'= 128
1I	-78	84	-188	1	0.3588	0.9974	1.0009	--	--	0.00	--	0.13	Snell. 'zx'= 128
1J	-78	84	-285	1	0.3588	0.9974	1.0002	--	--	0.00	--	0.16	Snell. 'zx'= 128
1K	-78	40	-188	1	0.3588	0.9974	1.0009	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 128
1L	-78	40	-285	1	0.3588	0.9974	1.0002	--	--	0.00	--	0.13	Snell. 'zx'= 128
1M	-71	84	-188	1	0.3588	0.9976	1.0008	--	--	0.00	--	0.13	Snell. 'zx'= 128
1N	-71	84	-285	1	0.3588	0.9976	1.0002	--	--	0.00	--	0.16	Snell. 'zx'= 128
1O	-71	40	-188	1	0.3588	0.9976	1.0008	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 128
1P	-71	40	-285	1	0.3588	0.9976	1.0002	--	--	0.00	--	0.13	Snell. 'zx'= 128
2	-474	180	-1453	1	0.3588	0.9842	0.9991	--	--	0.02	--	0.64	Snell. 'zx'= 128

ASTA NUM. 32 NI 24 NF 25 Lungh. 320.0 cm SEZ. 4 Ps HEA 140

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 24.65 24.65 kg/m

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
			kg			kg*m						
1A	0	-101	46	10	0	-2	-3	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-101	69	10	0	-2	-39	1	0.01	0.00	0.01	
1C	0	-101	46	-11	0	-36	-3	1	0.00	0.00	0.02	
1D	0	-101	69	-11	0	-36	-39	1	0.01	0.00	0.02	
1E	0	-97	46	10	0	-2	-3	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	-97	69	10	0	-2	-39	1	0.01	0.00	0.01	
1G	0	-97	46	-11	0	-36	-3	1	0.00	0.00	0.02	
1H	0	-97	69	-11	0	-36	-39	1	0.01	0.00	0.02	
1I	0	-104	21	34	0	36	37	1	0.00	0.00	0.03	
1J	0	-104	94	34	0	36	-80	1	0.01	0.00	0.03	
1K	0	-104	21	-35	0	-74	37	1	0.00	0.00	0.05	
1L	0	-104	94	-35	0	-74	-80	1	0.01	0.00	0.05	
1M	0	-94	21	34	0	36	37	1	0.00	0.00	0.03	
1N	0	-94	94	34	0	36	-80	1	0.01	0.00	0.03	
1O	0	-94	21	-35	0	-74	37	1	0.00	0.00	0.05	
1P	0	-94	94	-35	0	-74	-80	1	0.01	0.00	0.05	
2	0	-671	178	-5	0	-133	9	1	0.02	0.01	0.09	
1A	160	-101	7	10	0	-18	40	1	0.00	0.00	0.01	
1B	160	-101	30	10	0	-18	39	1	0.00	0.00	0.01	
1C	160	-101	7	-11	0	-18	40	1	0.00	0.00	0.01	
1D	160	-101	30	-11	0	-18	39	1	0.00	0.00	0.01	
1E	160	-97	7	10	0	-18	40	1	0.00	0.00	0.01	
1F	160	-97	30	10	0	-18	39	1	0.00	0.00	0.01	
1G	160	-97	7	-11	0	-18	40	1	0.00	0.00	0.01	
1H	160	-97	30	-11	0	-18	39	1	0.00	0.00	0.01	
1I	160	-104	-18	34	0	-18	40	1	0.00	0.00	0.01	
1J	160	-104	55	34	0	-18	39	1	0.01	0.00	0.01	
1K	160	-104	-18	-35	0	-18	40	1	0.00	0.00	0.01	
1L	160	-104	55	-35	0	-18	39	1	0.01	0.00	0.01	
1M	160	-94	-18	34	0	-18	40	1	0.00	0.00	0.01	
1N	160	-94	55	34	0	-18	39	1	0.01	0.00	0.01	
1O	160	-94	-18	-35	0	-18	40	1	0.00	0.00	0.01	
1P	160	-94	55	-35	0	-18	39	1	0.01	0.00	0.01	
2	160	-671	127	-5	0	-125	253	1	0.01	0.01	0.09	
1A	320	-101	-32	10	0	-34	19	1	0.00	0.00	0.02	
1B	320	-101	-10	10	0	-34	55	1	0.00	0.00	0.02	
1C	320	-101	-32	-11	0	0	19	1	0.00	0.00	0.01	
1D	320	-101	-10	-11	0	0	55	1	0.00	0.00	0.02	
1E	320	-97	-32	10	0	-34	19	1	0.00	0.00	0.02	
1F	320	-97	-10	10	0	-34	55	1	0.00	0.00	0.02	
1G	320	-97	-32	-11	0	0	19	1	0.00	0.00	0.01	
1H	320	-97	-10	-11	0	0	55	1	0.00	0.00	0.02	
1I	320	-104	-58	34	0	-72	-21	1	0.01	0.00	0.05	
1J	320	-104	15	34	0	-72	96	1	0.00	0.00	0.05	
1K	320	-104	-58	-35	0	38	-21	1	0.01	0.00	0.03	
1L	320	-104	15	-35	0	38	96	1	0.00	0.00	0.03	

COMUNE DI VALVA - SA -

FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012

CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO

SISMICO O DEMOLIZIONE E

RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.

1M	320	-94	-58	34	0	-72	-21	1	0.01	0.00	0.05
1N	320	-94	15	34	0	-72	96	1	0.00	0.00	0.05
1O	320	-94	-58	-35	0	38	-21	1	0.01	0.00	0.03
1P	320	-94	15	-35	0	38	96	1	0.00	0.00	0.03
2	320	-671	76	-5	0	-117	415	1	0.01	0.01	0.14

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-101	-34	40	1	0.5531	0.9999	1.0011	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'zx'= 91
1B	-101	-34	55	1	0.5531	0.9999	1.0001	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'zx'= 91
1C	-101	-36	40	1	0.5531	0.9997	1.0011	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'zx'= 91
1D	-101	-36	55	1	0.5531	0.9997	1.0001	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'zx'= 91
1E	-97	-34	40	1	0.5531	0.9999	1.0011	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'zx'= 91
1F	-97	-34	55	1	0.5531	0.9999	1.0001	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'zx'= 91
1G	-97	-36	40	1	0.5531	0.9997	1.0011	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'zx'= 91
1H	-97	-36	55	1	0.5531	0.9997	1.0001	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'zx'= 91
1I	-104	-72	40	1	0.5531	0.9980	1.0006	--	--	0.00	--	0.07	Snell. 'zx'= 91
1J	-104	-72	96	1	0.5531	0.9980	0.9995	--	--	0.00	--	0.09	Snell. 'zx'= 91
1K	-104	-74	40	1	0.5531	0.9979	1.0006	--	--	0.00	--	0.07	Snell. 'zx'= 91
1L	-104	-74	96	1	0.5531	0.9979	0.9995	--	--	0.00	--	0.09	Snell. 'zx'= 91
1M	-94	-72	40	1	0.5531	0.9982	1.0006	--	--	0.00	--	0.07	Snell. 'zx'= 91
1N	-94	-72	96	1	0.5531	0.9982	0.9996	--	--	0.00	--	0.09	Snell. 'zx'= 91
1O	-94	-74	40	1	0.5531	0.9981	1.0006	--	--	0.00	--	0.07	Snell. 'zx'= 91
1P	-94	-74	96	1	0.5531	0.9981	0.9996	--	--	0.00	--	0.09	Snell. 'zx'= 91
2	-671	-133	415	1	0.5531	1.0175	1.0021	--	--	0.02	--	0.26	Snell. 'zx'= 91

ASTA NUM. 33 NI 25 NF 28 Lungh. 455.0 cm SEZ. 4 Ps HEA 140

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 24.65 24.65 kg/m

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
		kg				kg*m						
1A	0	-90	-50	-3	0	-5	93	1	0.01	0.00	0.03	
1B	0	-90	-37	-3	0	-5	64	1	0.00	0.00	0.02	
1C	0	-90	-50	-20	0	-42	93	1	0.01	0.00	0.03	
1D	0	-90	-37	-20	0	-42	64	1	0.00	0.00	0.03	
1E	0	-82	-50	-3	0	-5	93	1	0.01	0.00	0.03	
1F	0	-82	-37	-3	0	-5	64	1	0.00	0.00	0.02	
1G	0	-82	-50	-20	0	-42	93	1	0.01	0.00	0.03	
1H	0	-82	-37	-20	0	-42	64	1	0.00	0.00	0.03	
1I	0	-99	-65	15	0	37	125	1	0.01	0.00	0.04	
1J	0	-99	-22	15	0	37	32	1	0.00	0.00	0.03	
1K	0	-99	-65	-38	0	-83	125	1	0.01	0.00	0.06	
1L	0	-99	-22	-38	0	-83	32	1	0.00	0.00	0.06	
1M	0	-74	-65	15	0	37	125	1	0.01	0.00	0.04	
1N	0	-74	-22	15	0	37	32	1	0.00	0.00	0.03	
1O	0	-74	-65	-38	0	-83	125	1	0.01	0.00	0.06	
1P	0	-74	-22	-38	0	-83	32	1	0.00	0.00	0.06	
2	0	-552	-622	-81	0	-168	767	1	0.06	0.01	0.26	
1A	227	-90	-106	-3	0	2	-84	1	0.01	0.00	0.03	
1B	227	-90	-93	-3	0	2	-83	1	0.01	0.00	0.03	
1C	227	-90	-106	-20	0	3	-84	1	0.01	0.00	0.03	
1D	227	-90	-93	-20	0	3	-83	1	0.01	0.00	0.03	
1E	227	-82	-106	-3	0	2	-84	1	0.01	0.00	0.03	
1F	227	-82	-93	-3	0	2	-83	1	0.01	0.00	0.03	
1G	227	-82	-106	-20	0	3	-84	1	0.01	0.00	0.03	
1H	227	-82	-93	-20	0	3	-83	1	0.01	0.00	0.03	
1I	227	-99	-121	15	0	2	-86	1	0.01	0.00	0.03	
1J	227	-99	-78	15	0	2	-81	1	0.01	0.00	0.03	
1K	227	-99	-121	-38	0	3	-86	1	0.01	0.00	0.03	
1L	227	-99	-78	-38	0	3	-81	1	0.01	0.00	0.03	
1M	227	-74	-121	15	0	2	-86	1	0.01	0.00	0.03	
1N	227	-74	-78	15	0	2	-81	1	0.01	0.00	0.03	
1O	227	-74	-121	-38	0	3	-86	1	0.01	0.00	0.03	
1P	227	-74	-78	-38	0	3	-81	1	0.01	0.00	0.03	
2	227	-552	-695	-81	0	16	-731	1	0.07	0.01	0.25	
1A	455	-90	-162	-3	0	9	-390	1	0.02	0.00	0.13	
1B	455	-90	-149	-3	0	9	-358	1	0.02	0.00	0.12	
1C	455	-90	-162	-20	0	47	-390	1	0.02	0.00	0.13	
1D	455	-90	-149	-20	0	47	-358	1	0.02	0.00	0.12	
1E	455	-82	-162	-3	0	9	-390	1	0.02	0.00	0.13	
1F	455	-82	-149	-3	0	9	-358	1	0.02	0.00	0.12	
1G	455	-82	-162	-20	0	47	-390	1	0.02	0.00	0.13	
1H	455	-82	-149	-20	0	47	-358	1	0.02	0.00	0.12	

COMUNE DI VALVA - SA -

FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012

CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO

SISMICO O DEMOLIZIONE E

RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.

1I	455	-99	-177	15	0	-33	-425	1	0.02	0.00	0.14
1J	455	-99	-134	15	0	-33	-322	1	0.01	0.00	0.11
1K	455	-99	-177	-38	0	90	-425	1	0.02	0.00	0.14
1L	455	-99	-134	-38	0	90	-322	1	0.01	0.00	0.11
1M	455	-74	-177	15	0	-33	-425	1	0.02	0.00	0.14
1N	455	-74	-134	15	0	-33	-322	1	0.01	0.00	0.11
1O	455	-74	-177	-38	0	90	-425	1	0.02	0.00	0.14
1P	455	-74	-134	-38	0	90	-322	1	0.01	0.00	0.11
2	455	-552	-768	-81	0	201	-2395	1	0.08	0.01	0.81

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-90	9	-390	1	0.3530	0.9969	1.0002	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'= 129
1B	-90	9	-358	1	0.3530	0.9969	1.0004	--	--	0.00	--	0.13	Snell. 'zx'= 129
1C	-90	47	-390	1	0.3530	0.9969	1.0002	--	--	0.00	--	0.17	Snell. 'zx'= 129
1D	-90	47	-358	1	0.3530	0.9969	1.0004	--	--	0.00	--	0.16	Snell. 'zx'= 129
1E	-82	9	-390	1	0.3530	0.9972	1.0002	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'= 129
1F	-82	9	-358	1	0.3530	0.9972	1.0003	--	--	0.00	--	0.13	Snell. 'zx'= 129
1G	-82	47	-390	1	0.3530	0.9972	1.0002	--	--	0.00	--	0.17	Snell. 'zx'= 129
1H	-82	47	-358	1	0.3530	0.9972	1.0003	--	--	0.00	--	0.16	Snell. 'zx'= 129
1I	-99	37	-425	1	0.3530	0.9966	1.0001	--	--	0.01	--	0.17	Snell. 'zx'= 129
1J	-99	37	-322	1	0.3530	0.9966	1.0006	--	--	0.01	--	0.14	Snell. 'zx'= 129
1K	-99	90	-425	1	0.3530	0.9966	1.0001	--	--	0.01	--	0.21	Snell. 'zx'= 129
1L	-99	90	-322	1	0.3530	0.9966	1.0006	--	--	0.01	--	0.18	Snell. 'zx'= 129
1M	-74	37	-425	1	0.3530	0.9975	1.0001	--	--	0.00	--	0.17	Snell. 'zx'= 129
1N	-74	37	-322	1	0.3530	0.9975	1.0005	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'= 129
1O	-74	90	-425	1	0.3530	0.9975	1.0001	--	--	0.00	--	0.21	Snell. 'zx'= 129
1P	-74	90	-322	1	0.3530	0.9975	1.0005	--	--	0.00	--	0.18	Snell. 'zx'= 129
2	-552	201	-2395	1	0.3530	0.9813	0.9986	--	--	0.03	--	0.98	Snell. 'zx'= 129

ASTA NUM. 34 NI 28 NF 46 Lungh. 803.0 cm SEZ. 4 Ps HEA 140

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.

qy medio: 24.65 91.80 156.06 489.60 762.11 kg/m

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-286	674	5	0	20	-820	1	0.07	0.01	0.28	
1B	0	-286	681	5	0	20	-846	1	0.07	0.01	0.29	
1C	0	-286	674	-4	0	-10	-820	1	0.07	0.01	0.28	
1D	0	-286	681	-4	0	-10	-846	1	0.07	0.01	0.29	
1E	0	-283	674	5	0	20	-820	1	0.07	0.01	0.28	
1F	0	-283	681	5	0	20	-846	1	0.07	0.01	0.29	
1G	0	-283	674	-4	0	-10	-820	1	0.07	0.01	0.28	
1H	0	-283	681	-4	0	-10	-846	1	0.07	0.01	0.29	
1I	0	-288	666	15	0	54	-791	1	0.07	0.01	0.27	
1J	0	-288	689	15	0	54	-875	1	0.07	0.01	0.30	
1K	0	-288	666	-13	0	-44	-791	1	0.07	0.01	0.27	
1L	0	-288	689	-13	0	-44	-875	1	0.07	0.01	0.30	
1M	0	-280	666	15	0	54	-791	1	0.07	0.01	0.27	
1N	0	-280	689	15	0	54	-875	1	0.07	0.01	0.30	
1O	0	-280	666	-13	0	-44	-791	1	0.07	0.01	0.27	
1P	0	-280	689	-13	0	-44	-875	1	0.07	0.01	0.30	
2	0	-1958	4639	4	0	36	-5661	1	0.47	0.04	3.71	NON verif.
1A	402	-286	18	5	0	0	570	1	0.00	0.01	0.19	
1B	402	-286	26	5	0	0	573	1	0.00	0.01	0.19	
1C	402	-286	18	-4	0	5	570	1	0.00	0.01	0.19	
1D	402	-286	26	-4	0	5	573	1	0.00	0.01	0.19	
1E	402	-283	18	5	0	0	570	1	0.00	0.01	0.19	
1F	402	-283	26	5	0	0	573	1	0.00	0.01	0.19	
1G	402	-283	18	-4	0	5	570	1	0.00	0.01	0.19	
1H	402	-283	26	-4	0	5	573	1	0.00	0.01	0.19	
1I	402	-288	10	15	0	-5	567	1	0.00	0.01	0.19	
1J	402	-288	34	15	0	-5	577	1	0.00	0.01	0.20	
1K	402	-288	10	-13	0	10	567	1	0.00	0.01	0.19	
1L	402	-288	34	-13	0	10	577	1	0.00	0.01	0.20	
1M	402	-280	10	15	0	-5	567	1	0.00	0.01	0.19	
1N	402	-280	34	15	0	-5	577	1	0.00	0.01	0.20	
1O	402	-280	10	-13	0	10	567	1	0.00	0.01	0.19	
1P	402	-280	34	-13	0	10	577	1	0.00	0.01	0.20	
2	402	-1958	143	4	0	18	3938	1	0.01	0.04	1.80	NON verif.
1A	803	-286	-637	5	0	-20	-672	1	0.06	0.01	0.23	
1B	803	-286	-630	5	0	-20	-640	1	0.06	0.01	0.22	
1C	803	-286	-637	-4	0	19	-672	1	0.06	0.01	0.23	
1D	803	-286	-630	-4	0	19	-640	1	0.06	0.01	0.22	

COMUNE DI VALVA - SA -

FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012

CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO

SISMICO O DEMOLIZIONE E

RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.

1E	803	-283	-637	5	0	-20	-672	1	0.06	0.01	0.23	
1F	803	-283	-630	5	0	-20	-640	1	0.06	0.01	0.22	
1G	803	-283	-637	-4	0	19	-672	1	0.06	0.01	0.23	
1H	803	-283	-630	-4	0	19	-640	1	0.06	0.01	0.22	
1I	803	-288	-645	15	0	-63	-708	1	0.07	0.01	0.24	
1J	803	-288	-622	15	0	-63	-604	1	0.06	0.01	0.20	
1K	803	-288	-645	-13	0	63	-708	1	0.07	0.01	0.24	
1L	803	-288	-622	-13	0	63	-604	1	0.06	0.01	0.20	
1M	803	-280	-645	15	0	-63	-708	1	0.07	0.01	0.24	
1N	803	-280	-622	15	0	-63	-604	1	0.06	0.01	0.20	
1O	803	-280	-645	-13	0	63	-708	1	0.07	0.01	0.24	
1P	803	-280	-622	-13	0	63	-604	1	0.06	0.01	0.20	
2	803	-1958	-4354	4	0	-0	-4516	1	0.44	0.04	2.35	NON verif.

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz	Classe	γmin.	ky	kz	kLT	γLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-286	20	-820	1	0.1371	0.9751	1.0086	--	--	0.04	--	0.33 Snell.	'zx'= 228
1B	-286	20	-846	1	0.1371	0.9751	1.0169	--	--	0.04	--	0.34 Snell.	'zx'= 228
1C	-286	19	-820	1	0.1371	0.9751	1.0086	--	--	0.04	--	0.33 Snell.	'zx'= 228
1D	-286	19	-846	1	0.1371	0.9751	1.0169	--	--	0.04	--	0.34 Snell.	'zx'= 228
1E	-283	20	-820	1	0.1371	0.9753	1.0085	--	--	0.04	--	0.33 Snell.	'zx'= 228
1F	-283	20	-846	1	0.1371	0.9753	1.0167	--	--	0.04	--	0.34 Snell.	'zx'= 228
1G	-283	19	-820	1	0.1371	0.9753	1.0085	--	--	0.04	--	0.33 Snell.	'zx'= 228
1H	-283	19	-846	1	0.1371	0.9753	1.0167	--	--	0.04	--	0.34 Snell.	'zx'= 228
1I	-288	-63	-791	1	0.1371	0.9748	1.0254	--	--	0.04	--	0.35 Snell.	'zx'= 228
1J	-288	-63	-875	1	0.1371	0.9748	1.0254	--	--	0.04	--	0.39 Snell.	'zx'= 228
1K	-288	63	-791	1	0.1371	0.9748	1.0254	--	--	0.04	--	0.35 Snell.	'zx'= 228
1L	-288	63	-875	1	0.1371	0.9748	1.0254	--	--	0.04	--	0.39 Snell.	'zx'= 228
1M	-280	-63	-791	1	0.1371	0.9756	0.9982	--	--	0.04	--	0.35 Snell.	'zx'= 228
1N	-280	-63	-875	1	0.1371	0.9756	0.9982	--	--	0.04	--	0.39 Snell.	'zx'= 228
1O	-280	63	-791	1	0.1371	0.9756	0.9982	--	--	0.04	--	0.35 Snell.	'zx'= 228
1P	-280	63	-875	1	0.1371	0.9756	1.0246	--	--	0.04	--	0.38 Snell.	'zx'= 228
2	-1958	36	-5661	1	0.1371	1.0873	1.1528	--	--	0.27	--	2.51	NON Verif. (stabilità)

ASTA NUM. 35 NI 44 NF 42 Lungh. 612.0 cm SEZ. 4 Ps HEA 140

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 24.65 24.65 kg/m

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-30	76	6	0	18	-79	1	0.01	0.00	0.03	
1B	0	-30	77	6	0	18	-81	1	0.01	0.00	0.03	
1C	0	-30	76	-4	0	-14	-79	1	0.01	0.00	0.03	
1D	0	-30	77	-4	0	-14	-81	1	0.01	0.00	0.03	
1E	0	-18	76	6	0	18	-79	1	0.01	0.00	0.03	
1F	0	-18	77	6	0	18	-81	1	0.01	0.00	0.03	
1G	0	-18	76	-4	0	-14	-79	1	0.01	0.00	0.03	
1H	0	-18	77	-4	0	-14	-81	1	0.01	0.00	0.03	
1I	0	-43	76	17	0	52	-76	1	0.01	0.00	0.04	
1J	0	-43	78	17	0	52	-84	1	0.01	0.00	0.04	
1K	0	-43	76	-14	0	-48	-76	1	0.01	0.00	0.03	
1L	0	-43	78	-14	0	-48	-84	1	0.01	0.00	0.03	
1M	0	-5	76	17	0	52	-76	1	0.01	0.00	0.04	
1N	0	-5	78	17	0	52	-84	1	0.01	0.00	0.04	
1O	0	-5	76	-14	0	-48	-76	1	0.01	0.00	0.03	
1P	0	-5	78	-14	0	-48	-84	1	0.01	0.00	0.03	
2	0	-36	101	10	0	13	-107	1	0.01	0.00	0.04	
1A	306	-30	1	6	0	-3	40	1	0.00	0.00	0.01	
1B	306	-30	2	6	0	-3	40	1	0.00	0.00	0.01	
1C	306	-30	1	-4	0	-2	40	1	0.00	0.00	0.01	
1D	306	-30	2	-4	0	-2	40	1	0.00	0.00	0.01	
1E	306	-18	1	6	0	-3	40	1	0.00	0.00	0.01	
1F	306	-18	2	6	0	-3	40	1	0.00	0.00	0.01	
1G	306	-18	1	-4	0	-2	40	1	0.00	0.00	0.01	
1H	306	-18	2	-4	0	-2	40	1	0.00	0.00	0.01	
1I	306	-43	0	17	0	-3	40	1	0.00	0.00	0.01	
1J	306	-43	3	17	0	-3	40	1	0.00	0.00	0.01	
1K	306	-43	0	-14	0	-2	40	1	0.00	0.00	0.01	
1L	306	-43	3	-14	0	-2	40	1	0.00	0.00	0.01	
1M	306	-5	0	17	0	-3	40	1	0.00	0.00	0.01	
1N	306	-5	3	17	0	-3	40	1	0.00	0.00	0.01	
1O	306	-5	0	-14	0	-2	40	1	0.00	0.00	0.01	
1P	306	-5	3	-14	0	-2	40	1	0.00	0.00	0.01	
2	306	-36	3	10	0	-19	52	1	0.00	0.00	0.02	

COMUNE DI VALVA - SA -

FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012

CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO

SISMICO O DEMOLIZIONE E

RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.

1A	612	-30	-74	6	0	-23	-73	1	0.01	0.00	0.02
1B	612	-30	-74	6	0	-23	-71	1	0.01	0.00	0.02
1C	612	-30	-74	-4	0	9	-73	1	0.01	0.00	0.02
1D	612	-30	-74	-4	0	9	-71	1	0.01	0.00	0.02
1E	612	-18	-74	6	0	-23	-73	1	0.01	0.00	0.02
1F	612	-18	-74	6	0	-23	-71	1	0.01	0.00	0.02
1G	612	-18	-74	-4	0	9	-73	1	0.01	0.00	0.02
1H	612	-18	-74	-4	0	9	-71	1	0.01	0.00	0.02
1I	612	-43	-75	17	0	-58	-75	1	0.01	0.00	0.04
1J	612	-43	-73	17	0	-58	-68	1	0.01	0.00	0.04
1K	612	-43	-75	-14	0	45	-75	1	0.01	0.00	0.03
1L	612	-43	-73	-14	0	45	-68	1	0.01	0.00	0.03
1M	612	-5	-75	17	0	-58	-75	1	0.01	0.00	0.04
1N	612	-5	-73	17	0	-58	-68	1	0.01	0.00	0.04
1O	612	-5	-75	-14	0	45	-75	1	0.01	0.00	0.03
1P	612	-5	-73	-14	0	45	-68	1	0.01	0.00	0.03
2	612	-36	-95	10	0	-50	-90	1	0.01	0.00	0.04

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz ----- kg*m	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-30	-23	-79	1	0.2201	0.9984	1.0011	--	--	0.00	--	0.05 Snell.	'zx'= 174
1B	-30	-23	-81	1	0.2201	0.9984	1.0011	--	--	0.00	--	0.05 Snell.	'zx'= 174
1C	-30	-14	-79	1	0.2201	0.9984	1.0011	--	--	0.00	--	0.04 Snell.	'zx'= 174
1D	-30	-14	-81	1	0.2201	0.9984	1.0011	--	--	0.00	--	0.04 Snell.	'zx'= 174
1E	-18	-23	-79	1	0.2201	0.9990	1.0007	--	--	0.00	--	0.04 Snell.	'zx'= 174
1F	-18	-23	-81	1	0.2201	0.9990	1.0007	--	--	0.00	--	0.05 Snell.	'zx'= 174
1G	-18	-14	-79	1	0.2201	0.9990	1.0007	--	--	0.00	--	0.04 Snell.	'zx'= 174
1H	-18	-14	-81	1	0.2201	0.9990	1.0007	--	--	0.00	--	0.04 Snell.	'zx'= 174
1I	-43	-58	-76	1	0.2201	0.9977	1.0015	--	--	0.00	--	0.07 Snell.	'zx'= 174
1J	-43	-58	-84	1	0.2201	0.9977	1.0016	--	--	0.00	--	0.07 Snell.	'zx'= 174
1K	-43	-48	-76	1	0.2201	0.9977	1.0015	--	--	0.00	--	0.06 Snell.	'zx'= 174
1L	-43	-48	-84	1	0.2201	0.9977	1.0016	--	--	0.00	--	0.07 Snell.	'zx'= 174
1M	-5	-58	-76	1	0.2201	0.9997	1.0002	--	--	0.00	--	0.07 Snell.	'zx'= 174
1N	-5	-58	-84	1	0.2201	0.9997	1.0002	--	--	0.00	--	0.07 Snell.	'zx'= 174
1O	-5	-48	-76	1	0.2201	0.9997	1.0002	--	--	0.00	--	0.06 Snell.	'zx'= 174
1P	-5	-48	-84	1	0.2201	0.9997	1.0002	--	--	0.00	--	0.06 Snell.	'zx'= 174
2	-36	-50	-107	1	0.2201	0.9990	1.0014	--	--	0.00	--	0.07 Snell.	'zx'= 174

ASTA NUM. 36 NI 42 NF 40 Lungh. 440.0 cm SEZ. 4 Ps HEA 140

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 24.65 24.65 kg/m

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx ----- kg	Fy ----- kg	Fz ----- kg	Mx ----- kg*m	My ----- kg*m	Mz ----- kg*m	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-17	58	1	0	3	-48	1	0.01	0.00	0.02	
1B	0	-17	60	1	0	3	-52	1	0.01	0.00	0.02	
1C	0	-17	58	-8	0	-22	-48	1	0.01	0.00	0.02	
1D	0	-17	60	-8	0	-22	-52	1	0.01	0.00	0.02	
1E	0	-11	58	1	0	3	-48	1	0.01	0.00	0.02	
1F	0	-11	60	1	0	3	-52	1	0.01	0.00	0.02	
1G	0	-11	58	-8	0	-22	-48	1	0.01	0.00	0.02	
1H	0	-11	60	-8	0	-22	-52	1	0.01	0.00	0.02	
1I	0	-25	57	12	0	32	-45	1	0.01	0.00	0.02	
1J	0	-25	62	12	0	32	-55	1	0.01	0.00	0.02	
1K	0	-25	57	-19	0	-51	-45	1	0.01	0.00	0.04	
1L	0	-25	62	-19	0	-51	-55	1	0.01	0.00	0.04	
1M	0	-3	57	12	0	32	-45	1	0.01	0.00	0.02	
1N	0	-3	62	12	0	32	-55	1	0.01	0.00	0.02	
1O	0	-3	57	-19	0	-51	-45	1	0.01	0.00	0.04	
1P	0	-3	62	-19	0	-51	-55	1	0.01	0.00	0.04	
2	0	-26	77	-27	0	-68	-65	1	0.01	0.00	0.05	
1A	220	-17	4	1	0	1	20	1	0.00	0.00	0.01	
1B	220	-17	6	1	0	1	21	1	0.00	0.00	0.01	
1C	220	-17	4	-8	0	-3	20	1	0.00	0.00	0.01	
1D	220	-17	6	-8	0	-3	21	1	0.00	0.00	0.01	
1E	220	-11	4	1	0	1	20	1	0.00	0.00	0.01	
1F	220	-11	6	1	0	1	21	1	0.00	0.00	0.01	
1G	220	-11	4	-8	0	-3	20	1	0.00	0.00	0.01	
1H	220	-11	6	-8	0	-3	21	1	0.00	0.00	0.01	
1I	220	-25	2	12	0	5	20	1	0.00	0.00	0.01	
1J	220	-25	7	12	0	5	21	1	0.00	0.00	0.01	
1K	220	-25	2	-19	0	-7	20	1	0.00	0.00	0.01	
1L	220	-25	7	-19	0	-7	21	1	0.00	0.00	0.01	
1M	220	-3	2	12	0	5	20	1	0.00	0.00	0.01	
1N	220	-3	7	12	0	5	21	1	0.00	0.00	0.01	

COMUNE DI VALVA - SA -

FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012

CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO

SISMICO O DEMOLIZIONE E

RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.

1O	220	-3	2	-19	0	-7	20	1	0.00	0.00	0.01
1P	220	-3	7	-19	0	-7	21	1	0.00	0.00	0.01
2	220	-26	6	-27	0	-8	27	1	0.00	0.00	0.01
1A	440	-17	-50	1	0	-2	-30	1	0.01	0.00	0.01
1B	440	-17	-49	1	0	-2	-27	1	0.00	0.00	0.01
1C	440	-17	-50	-8	0	16	-30	1	0.01	0.00	0.01
1D	440	-17	-49	-8	0	16	-27	1	0.00	0.00	0.01
1E	440	-11	-50	1	0	-2	-30	1	0.01	0.00	0.01
1F	440	-11	-49	1	0	-2	-27	1	0.00	0.00	0.01
1G	440	-11	-50	-8	0	16	-30	1	0.01	0.00	0.01
1H	440	-11	-49	-8	0	16	-27	1	0.00	0.00	0.01
1I	440	-25	-52	12	0	-22	-34	1	0.01	0.00	0.02
1J	440	-25	-47	12	0	-22	-23	1	0.00	0.00	0.02
1K	440	-25	-52	-19	0	36	-34	1	0.01	0.00	0.03
1L	440	-25	-47	-19	0	36	-23	1	0.00	0.00	0.02
1M	440	-3	-52	12	0	-22	-34	1	0.01	0.00	0.02
1N	440	-3	-47	12	0	-22	-23	1	0.00	0.00	0.02
1O	440	-3	-52	-19	0	36	-34	1	0.01	0.00	0.03
1P	440	-3	-47	-19	0	36	-23	1	0.00	0.00	0.02
2	440	-26	-64	-27	0	52	-37	1	0.01	0.00	0.04

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-17	3	-48	1	0.3708	0.9994	1.0003	--	--	0.00	--	0.02	Snell. 'zx'= 125
1B	-17	3	-52	1	0.3708	0.9994	1.0003	--	--	0.00	--	0.02	Snell. 'zx'= 125
1C	-17	-22	-48	1	0.3708	0.9994	1.0003	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 125
1D	-17	-22	-52	1	0.3708	0.9994	1.0003	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 125
1E	-11	3	-48	1	0.3708	0.9997	1.0002	--	--	0.00	--	0.02	Snell. 'zx'= 125
1F	-11	3	-52	1	0.3708	0.9997	1.0002	--	--	0.00	--	0.02	Snell. 'zx'= 125
1G	-11	-22	-48	1	0.3708	0.9997	1.0002	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 125
1H	-11	-22	-52	1	0.3708	0.9997	1.0002	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 125
1I	-25	32	-45	1	0.3708	0.9992	1.0005	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'zx'= 125
1J	-25	32	-55	1	0.3708	0.9992	1.0005	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'zx'= 125
1K	-25	-51	-45	1	0.3708	0.9992	1.0005	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'zx'= 125
1L	-25	-51	-55	1	0.3708	0.9992	1.0005	--	--	0.00	--	0.06	Snell. 'zx'= 125
1M	-3	32	-45	1	0.3708	0.9999	1.0001	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'zx'= 125
1N	-3	32	-55	1	0.3708	0.9999	1.0001	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'zx'= 125
1O	-3	-51	-45	1	0.3708	0.9999	1.0001	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'zx'= 125
1P	-3	-51	-55	1	0.3708	0.9999	1.0001	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'zx'= 125
2	-26	-68	-65	1	0.3708	0.9992	1.0005	--	--	0.00	--	0.07	Snell. 'zx'= 125

ASTA NUM. 37 NI 4 NF 6 Lungh. 612.0 cm SEZ. 4 Ps HEA 140

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 24.65 24.65 kg/m

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
		kg			kg*m							
1A	0	-30	76	3	0	12	-78	1	0.01	0.00	0.03	
1B	0	-30	77	3	0	12	-82	1	0.01	0.00	0.03	
1C	0	-30	76	-7	0	-21	-78	1	0.01	0.00	0.03	
1D	0	-30	77	-7	0	-21	-82	1	0.01	0.00	0.03	
1E	0	-12	76	3	0	12	-78	1	0.01	0.00	0.03	
1F	0	-12	77	3	0	12	-82	1	0.01	0.00	0.03	
1G	0	-12	76	-7	0	-21	-78	1	0.01	0.00	0.03	
1H	0	-12	77	-7	0	-21	-82	1	0.01	0.00	0.03	
1I	0	-50	75	14	0	48	-74	1	0.01	0.00	0.03	
1J	0	-50	79	14	0	48	-86	1	0.01	0.00	0.03	
1K	0	-50	75	-18	0	-57	-74	1	0.01	0.00	0.04	
1L	0	-50	79	-18	0	-57	-86	1	0.01	0.00	0.04	
1M	0	8	75	14	0	48	-74	1	0.01	0.00	0.03	
1N	0	8	79	14	0	48	-86	1	0.01	0.00	0.03	
1O	0	8	75	-18	0	-57	-74	1	0.01	0.00	0.04	
1P	0	8	79	-18	0	-57	-86	1	0.01	0.00	0.04	
2	0	-16	101	-14	0	-34	-107	1	0.01	0.00	0.04	
1A	306	-30	1	3	0	1	40	1	0.00	0.00	0.01	
1B	306	-30	2	3	0	1	40	1	0.00	0.00	0.01	
1C	306	-30	1	-7	0	1	40	1	0.00	0.00	0.01	
1D	306	-30	2	-7	0	1	40	1	0.00	0.00	0.01	
1E	306	-12	1	3	0	1	40	1	0.00	0.00	0.01	
1F	306	-12	2	3	0	1	40	1	0.00	0.00	0.01	
1G	306	-12	1	-7	0	1	40	1	0.00	0.00	0.01	
1H	306	-12	2	-7	0	1	40	1	0.00	0.00	0.01	
1I	306	-50	-0	14	0	1	40	1	0.00	0.00	0.01	
1J	306	-50	3	14	0	1	39	1	0.00	0.00	0.01	

COMUNE DI VALVA - SA -

FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012

CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO

SISMICO O DEMOLIZIONE E

RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.

1K	306	-50	-0	-18	0	1	40	1	0.00	0.00	0.01
1L	306	-50	3	-18	0	1	39	1	0.00	0.00	0.01
1M	306	8	-0	14	0	1	40	1	0.00	0.00	0.01
1N	306	8	3	14	0	1	39	1	0.00	0.00	0.01
1O	306	8	-0	-18	0	1	40	1	0.00	0.00	0.01
1P	306	8	3	-18	0	1	39	1	0.00	0.00	0.01
2	306	-16	3	-14	0	8	52	1	0.00	0.00	0.02

1A	612	-30	-75	3	0	-10	-73	1	0.01	0.00	0.02
1B	612	-30	-74	3	0	-10	-70	1	0.01	0.00	0.02
1C	612	-30	-75	-7	0	23	-73	1	0.01	0.00	0.02
1D	612	-30	-74	-7	0	23	-70	1	0.01	0.00	0.02
1E	612	-12	-75	3	0	-10	-73	1	0.01	0.00	0.02
1F	612	-12	-74	3	0	-10	-70	1	0.01	0.00	0.02
1G	612	-12	-75	-7	0	23	-73	1	0.01	0.00	0.02
1H	612	-12	-74	-7	0	23	-70	1	0.01	0.00	0.02
1I	612	-50	-76	14	0	-46	-77	1	0.01	0.00	0.03
1J	612	-50	-72	14	0	-46	-66	1	0.01	0.00	0.03
1K	612	-50	-76	-18	0	59	-77	1	0.01	0.00	0.04
1L	612	-50	-72	-18	0	59	-66	1	0.01	0.00	0.04
1M	612	8	-76	14	0	-46	-77	1	0.01	0.00	0.03
1N	612	8	-72	14	0	-46	-66	1	0.01	0.00	0.03
1O	612	8	-76	-18	0	59	-77	1	0.01	0.00	0.04
1P	612	8	-72	-18	0	59	-66	1	0.01	0.00	0.04
2	612	-16	-95	-14	0	49	-90	1	0.01	0.00	0.03

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz	Classe	χ _{min} .	ky	kz	kLT	χ _{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-30	12	-78	1	0.2201	0.9984	1.0011	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'zx'= 174
1B	-30	12	-82	1	0.2201	0.9984	1.0011	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'zx'= 174
1C	-30	23	-78	1	0.2201	0.9984	1.0011	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'zx'= 174
1D	-30	23	-82	1	0.2201	0.9984	1.0011	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'zx'= 174
1E	-12	12	-78	1	0.2201	0.9993	1.0004	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'zx'= 174
1F	-12	12	-82	1	0.2201	0.9993	1.0005	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'zx'= 174
1G	-12	23	-78	1	0.2201	0.9993	1.0004	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'zx'= 174
1H	-12	23	-82	1	0.2201	0.9993	1.0005	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'zx'= 174
1I	-50	48	-77	1	0.2201	0.9973	1.0018	--	--	0.00	--	0.06	Snell. 'zx'= 174
1J	-50	48	-86	1	0.2201	0.9973	1.0019	--	--	0.00	--	0.07	Snell. 'zx'= 174
1K	-50	59	-77	1	0.2201	0.9973	1.0018	--	--	0.00	--	0.07	Snell. 'zx'= 174
1L	-50	59	-86	1	0.2201	0.9973	1.0019	--	--	0.00	--	0.07	Snell. 'zx'= 174
2	-16	49	-107	1	0.2201	0.9991	1.0006	--	--	0.00	--	0.07	Snell. 'zx'= 174

ASTA NUM. 38 NI 6 NF 8 Lungh. 440.0 cm SEZ. 4 Ps HEA 140

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 24.65 24.65 kg/m

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-18	58	6	0	16	-48	1	0.01	0.00	0.02	
1B	0	-18	60	6	0	16	-52	1	0.01	0.00	0.02	
1C	0	-18	58	-4	0	-9	-48	1	0.01	0.00	0.02	
1D	0	-18	60	-4	0	-9	-52	1	0.01	0.00	0.02	
1E	0	-8	58	6	0	16	-48	1	0.01	0.00	0.02	
1F	0	-8	60	6	0	16	-52	1	0.01	0.00	0.02	
1G	0	-8	58	-4	0	-9	-48	1	0.01	0.00	0.02	
1H	0	-8	60	-4	0	-9	-52	1	0.01	0.00	0.02	
1I	0	-30	56	18	0	45	-42	1	0.01	0.00	0.03	
1J	0	-30	63	18	0	45	-58	1	0.01	0.00	0.03	
1K	0	-30	56	-15	0	-37	-42	1	0.01	0.00	0.03	
1L	0	-30	63	-15	0	-37	-58	1	0.01	0.00	0.03	
1M	0	4	56	18	0	45	-42	1	0.01	0.00	0.03	
1N	0	4	63	18	0	45	-58	1	0.01	0.00	0.03	
1O	0	4	56	-15	0	-37	-42	1	0.01	0.00	0.03	
1P	0	4	63	-15	0	-37	-58	1	0.01	0.00	0.03	
2	0	-18	77	10	0	26	-66	1	0.01	0.00	0.02	
1A	220	-18	4	6	0	2	20	1	0.00	0.00	0.01	
1B	220	-18	6	6	0	2	21	1	0.00	0.00	0.01	
1C	220	-18	4	-4	0	-0	20	1	0.00	0.00	0.01	
1D	220	-18	6	-4	0	-0	21	1	0.00	0.00	0.01	
1E	220	-8	4	6	0	2	20	1	0.00	0.00	0.01	
1F	220	-8	6	6	0	2	21	1	0.00	0.00	0.01	
1G	220	-8	4	-4	0	-0	20	1	0.00	0.00	0.01	
1H	220	-8	6	-4	0	-0	21	1	0.00	0.00	0.01	
1I	220	-30	1	18	0	5	20	1	0.00	0.00	0.01	
1J	220	-30	9	18	0	5	21	1	0.00	0.00	0.01	

COMUNE DI VALVA - SA -

FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012

CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO

SISMICO O DEMOLIZIONE E

RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.

1K	220	-30	1	-15	0	-4	20	1	0.00	0.00	0.01
1L	220	-30	9	-15	0	-4	21	1	0.00	0.00	0.01
1M	220	4	1	18	0	5	20	1	0.00	0.00	0.01
1N	220	4	9	18	0	5	21	1	0.00	0.00	0.01
1O	220	4	1	-15	0	-4	20	1	0.00	0.00	0.01
1P	220	4	9	-15	0	-4	21	1	0.00	0.00	0.01
2	220	-18	7	10	0	5	27	1	0.00	0.00	0.01

1A	440	-18	-50	6	0	-12	-31	1	0.01	0.00	0.01
1B	440	-18	-48	6	0	-12	-26	1	0.00	0.00	0.01
1C	440	-18	-50	-4	0	8	-31	1	0.01	0.00	0.01
1D	440	-18	-48	-4	0	8	-26	1	0.00	0.00	0.01
1E	440	-8	-50	6	0	-12	-31	1	0.01	0.00	0.01
1F	440	-8	-48	6	0	-12	-26	1	0.00	0.00	0.01
1G	440	-8	-50	-4	0	8	-31	1	0.01	0.00	0.01
1H	440	-8	-48	-4	0	8	-26	1	0.00	0.00	0.01
1I	440	-30	-53	18	0	-34	-37	1	0.01	0.00	0.02
1J	440	-30	-46	18	0	-34	-20	1	0.00	0.00	0.02
1K	440	-30	-53	-15	0	30	-37	1	0.01	0.00	0.02
1L	440	-30	-46	-15	0	30	-20	1	0.00	0.00	0.02
1M	440	4	-53	18	0	-34	-37	1	0.01	0.00	0.02
1N	440	4	-46	18	0	-34	-20	1	0.00	0.00	0.02
1O	440	4	-53	-15	0	30	-37	1	0.01	0.00	0.02
1P	440	4	-46	-15	0	30	-20	1	0.00	0.00	0.02
2	440	-18	-64	10	0	-16	-35	1	0.01	0.00	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-18	16	-48	1	0.3708	0.9994	1.0004	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 125
1B	-18	16	-52	1	0.3708	0.9994	1.0004	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 125
1C	-18	-9	-48	1	0.3708	0.9994	1.0004	--	--	0.00	--	0.02	Snell. 'zx'= 125
1D	-18	-9	-52	1	0.3708	0.9994	1.0004	--	--	0.00	--	0.02	Snell. 'zx'= 125
1E	-8	16	-48	1	0.3708	0.9997	1.0002	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 125
1F	-8	16	-52	1	0.3708	0.9997	1.0002	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 125
1G	-8	-9	-48	1	0.3708	0.9997	1.0002	--	--	0.00	--	0.02	Snell. 'zx'= 125
1H	-8	-9	-52	1	0.3708	0.9997	1.0002	--	--	0.00	--	0.02	Snell. 'zx'= 125
1I	-30	45	-42	1	0.3708	0.9990	1.0006	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'zx'= 125
1J	-30	45	-58	1	0.3708	0.9990	1.0006	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'zx'= 125
1K	-30	-37	-42	1	0.3708	0.9990	1.0006	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'zx'= 125
1L	-30	-37	-58	1	0.3708	0.9990	1.0006	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'zx'= 125
2	-18	26	-66	1	0.3708	0.9994	1.0003	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'zx'= 125

COMUNE DI VALVA - SA -**FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012****CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO SISMICO O DEMOLIZIONE E****RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.****Tabulato di calcolo elevazione**

Lavoro: **Ante operam** Intestazione lavoro: **MasterSap Versione**
Elemento: **TRAVE** Metodo di verifica: **Eurocodice 3 - NTC 2008**
Gruppo: **3** Descrizione: **Travi secondarie**
Tabella: **Tabella travi**
Tipo acciaio: **S 235 (Fe 360)** Beta piano 'yx': **1.000** Beta piano 'zx': **1.000**
Tipologia sismica: **Senza prescrizioni aggiuntive**
 γ_{M0} : **1.410** γ_{M1} : **1.410** γ_{M1}' : **1.410** γ_{M2} : **1.680** γ_{rv} : **0.000** γ_{M0} Pf: **1.350** γ_{M1} Pf: **1.350**
Tipo collegamento: **saldato** Connessione su un solo lato Connessione sul lato corto (solo 'L')

ASTA NUM. 1 NI 36 NF 54 Lungh. 615.0 cm SEZ. 4 Ps HEA 140

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 24.65 24.65 kg/m

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	kg			kg*m							
1A	0	383	20	-1	0	-8	80	1	0.00	0.01	0.03	
1B	0	383	116	-1	0	-8	-205	1	0.01	0.01	0.07	
1C	0	383	20	-3	0	-9	80	1	0.00	0.01	0.03	
1D	0	383	116	-3	0	-9	-205	1	0.01	0.01	0.07	
1E	0	439	20	-1	0	-8	80	1	0.00	0.01	0.03	
1F	0	439	116	-1	0	-8	-205	1	0.01	0.01	0.07	
1G	0	439	20	-3	0	-9	80	1	0.00	0.01	0.03	
1H	0	439	116	-3	0	-9	-205	1	0.01	0.01	0.07	
1I	0	322	-88	2	0	-8	399	1	0.01	0.01	0.14	
1J	0	322	225	2	0	-8	-524	1	0.02	0.01	0.18	
1K	0	322	-88	-6	0	-9	399	1	0.01	0.01	0.14	
1L	0	322	225	-6	0	-9	-524	1	0.02	0.01	0.18	
1M	0	500	-88	2	0	-8	399	1	0.01	0.01	0.14	
1N	0	500	225	2	0	-8	-524	1	0.02	0.01	0.18	
1O	0	500	-88	-6	0	-9	399	1	0.01	0.01	0.14	
1P	0	500	225	-6	0	-9	-524	1	0.02	0.01	0.18	
2	0	2835	24	-13	0	-49	51	1	0.00	0.05	0.03	
1A	307	383	-56	-1	0	-5	25	1	0.01	0.01	0.01	
1B	307	383	41	-1	0	-5	37	1	0.00	0.01	0.01	
1C	307	383	-56	-3	0	2	25	1	0.01	0.01	0.01	
1D	307	383	41	-3	0	2	37	1	0.00	0.01	0.01	
1E	307	439	-56	-1	0	-5	25	1	0.01	0.01	0.01	
1F	307	439	41	-1	0	-5	37	1	0.00	0.01	0.01	
1G	307	439	-56	-3	0	2	25	1	0.01	0.01	0.01	
1H	307	439	41	-3	0	2	37	1	0.00	0.01	0.01	
1I	307	322	-164	2	0	-13	12	1	0.02	0.01	0.01	
1J	307	322	149	2	0	-13	50	1	0.02	0.01	0.02	
1K	307	322	-164	-6	0	10	12	1	0.02	0.01	0.01	
1L	307	322	149	-6	0	10	50	1	0.02	0.01	0.02	
1M	307	500	-164	2	0	-13	12	1	0.02	0.01	0.01	
1N	307	500	149	2	0	-13	50	1	0.02	0.01	0.02	
1O	307	500	-164	-6	0	10	12	1	0.02	0.01	0.01	
1P	307	500	149	-6	0	10	50	1	0.02	0.01	0.02	
2	307	2835	-75	-13	0	-8	-28	1	0.01	0.05	0.01	
1A	615	383	-132	-1	0	-2	-263	1	0.01	0.01	0.09	
1B	615	383	-35	-1	0	-2	45	1	0.00	0.01	0.02	
1C	615	383	-132	-3	0	12	-263	1	0.01	0.01	0.09	
1D	615	383	-35	-3	0	12	45	1	0.00	0.01	0.02	
1E	615	439	-132	-1	0	-2	-263	1	0.01	0.01	0.09	
1F	615	439	-35	-1	0	-2	45	1	0.00	0.01	0.02	
1G	615	439	-132	-3	0	12	-263	1	0.01	0.01	0.09	
1H	615	439	-35	-3	0	12	45	1	0.00	0.01	0.02	
1I	615	322	-240	2	0	-18	-609	1	0.02	0.01	0.21	
1J	615	322	73	2	0	-18	391	1	0.01	0.01	0.13	
1K	615	322	-240	-6	0	29	-609	1	0.02	0.01	0.21	
1L	615	322	73	-6	0	29	391	1	0.01	0.01	0.13	
1M	615	500	-240	2	0	-18	-609	1	0.02	0.01	0.21	
1N	615	500	73	2	0	-18	391	1	0.01	0.01	0.13	
1O	615	500	-240	-6	0	29	-609	1	0.02	0.01	0.21	
1P	615	500	73	-6	0	29	391	1	0.01	0.01	0.13	
2	615	2835	-174	-13	0	32	-411	1	0.02	0.05	0.14	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

COMUNE DI VALVA - SA -

FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012

CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO SISMICO O DEMOLIZIONE E RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	--	-----											
	kg	kg*m											

ASTA NUM. 2 NI 38 NF 36 Lungh. 610.0 cm SEZ. 4 Ps HEA 140

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 24.65 24.65 kg/m

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	
	cm	kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m					

1A	0	377	34	4	0	13	46	1	0.00	0.01	0.02	
1B	0	377	132	4	0	13	-264	1	0.01	0.01	0.09	
1C	0	377	34	1	0	-1	46	1	0.00	0.01	0.02	
1D	0	377	132	1	0	-1	-264	1	0.01	0.01	0.09	
1E	0	431	34	4	0	13	46	1	0.00	0.01	0.02	
1F	0	431	132	4	0	13	-264	1	0.01	0.01	0.09	
1G	0	431	34	1	0	-1	46	1	0.00	0.01	0.02	
1H	0	431	132	1	0	-1	-264	1	0.01	0.01	0.09	
1I	0	317	-75	6	0	30	394	1	0.01	0.01	0.13	
1J	0	317	242	6	0	30	-612	1	0.02	0.01	0.21	
1K	0	317	-75	-2	0	-18	394	1	0.01	0.01	0.13	
1L	0	317	242	-2	0	-18	-612	1	0.02	0.01	0.21	
1M	0	491	-75	6	0	30	394	1	0.01	0.01	0.13	
1N	0	491	242	6	0	30	-612	1	0.02	0.01	0.21	
1O	0	491	-75	-2	0	-18	394	1	0.01	0.01	0.13	
1P	0	491	242	-2	0	-18	-612	1	0.02	0.01	0.21	
2	0	2785	177	14	0	37	-416	1	0.02	0.05	0.14	

1A	305	377	-41	4	0	2	36	1	0.00	0.01	0.01	
1B	305	377	57	4	0	2	25	1	0.01	0.01	0.01	
1C	305	377	-41	1	0	-5	36	1	0.00	0.01	0.01	
1D	305	377	57	1	0	-5	25	1	0.01	0.01	0.01	
1E	305	431	-41	4	0	2	36	1	0.00	0.01	0.01	
1F	305	431	57	4	0	2	25	1	0.01	0.01	0.01	
1G	305	431	-41	1	0	-5	36	1	0.00	0.01	0.01	
1H	305	431	57	1	0	-5	25	1	0.01	0.01	0.01	
1I	305	317	-151	6	0	11	50	1	0.02	0.01	0.02	
1J	305	317	167	6	0	11	12	1	0.02	0.01	0.01	
1K	305	317	-151	-2	0	-13	50	1	0.02	0.01	0.02	
1L	305	317	167	-2	0	-13	12	1	0.02	0.01	0.01	
1M	305	491	-151	6	0	11	50	1	0.02	0.01	0.02	
1N	305	491	167	6	0	11	12	1	0.02	0.01	0.01	
1O	305	491	-151	-2	0	-13	50	1	0.02	0.01	0.02	
1P	305	491	167	-2	0	-13	12	1	0.02	0.01	0.01	
2	305	2785	79	14	0	-6	-26	1	0.01	0.05	0.01	

1A	610	377	-116	4	0	-9	-203	1	0.01	0.01	0.07	
1B	610	377	-18	4	0	-9	84	1	0.00	0.01	0.03	
1C	610	377	-116	1	0	-8	-203	1	0.01	0.01	0.07	
1D	610	377	-18	1	0	-8	84	1	0.00	0.01	0.03	
1E	610	431	-116	4	0	-9	-203	1	0.01	0.01	0.07	
1F	610	431	-18	4	0	-9	84	1	0.00	0.01	0.03	
1G	610	431	-116	1	0	-8	-203	1	0.01	0.01	0.07	
1H	610	431	-18	1	0	-8	84	1	0.00	0.01	0.03	
1I	610	317	-226	6	0	-9	-524	1	0.02	0.01	0.18	
1J	610	317	92	6	0	-9	406	1	0.01	0.01	0.14	
1K	610	317	-226	-2	0	-8	-524	1	0.02	0.01	0.18	
1L	610	317	92	-2	0	-8	406	1	0.01	0.01	0.14	
1M	610	491	-226	6	0	-9	-524	1	0.02	0.01	0.18	
1N	610	491	92	6	0	-9	406	1	0.01	0.01	0.14	
1O	610	491	-226	-2	0	-8	-524	1	0.02	0.01	0.18	
1P	610	491	92	-2	0	-8	406	1	0.01	0.01	0.14	
2	610	2785	-19	14	0	-49	66	1	0.00	0.05	0.03	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	--	-----	-----										
	kg	kg*m	kg*m										

ASTA NUM. 3 NI 22 NF 34 Lungh. 615.0 cm SEZ. 4 Ps HEA 140

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 24.65 24.65 kg/m

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

COMUNE DI VALVA - SA -

FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012

CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO

SISMICO O DEMOLIZIONE E

RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
--	--	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	
	cm		kg			kg*m						
1A	0	259	-28	-0	0	-5	196	1	0.00	0.00	0.07	
1B	0	259	92	-0	0	-5	-174	1	0.01	0.00	0.06	
1C	0	259	-28	-2	0	-6	196	1	0.00	0.00	0.07	
1D	0	259	92	-2	0	-6	-174	1	0.01	0.00	0.06	
1E	0	319	-28	-0	0	-5	196	1	0.00	0.01	0.07	
1F	0	319	92	-0	0	-5	-174	1	0.01	0.01	0.06	
1G	0	319	-28	-2	0	-6	196	1	0.00	0.01	0.07	
1H	0	319	92	-2	0	-6	-174	1	0.01	0.01	0.06	
1I	0	191	-164	2	0	-4	618	1	0.02	0.00	0.21	
1J	0	191	228	2	0	-4	-597	1	0.02	0.00	0.20	
1K	0	191	-164	-4	0	-6	618	1	0.02	0.00	0.21	
1L	0	191	228	-4	0	-6	-597	1	0.02	0.00	0.20	
1M	0	387	-164	2	0	-4	618	1	0.02	0.01	0.21	
1N	0	387	228	2	0	-4	-597	1	0.02	0.01	0.20	
1O	0	387	-164	-4	0	-6	618	1	0.02	0.01	0.21	
1P	0	387	228	-4	0	-6	-597	1	0.02	0.01	0.20	
2	0	2267	-218	-10	0	-46	537	1	0.02	0.04	0.18	
1A	307	259	-104	-0	0	-5	-6	1	0.01	0.00	0.00	
1B	307	259	16	-0	0	-5	-9	1	0.00	0.00	0.00	
1C	307	259	-104	-2	0	1	-6	1	0.01	0.00	0.00	
1D	307	259	16	-2	0	1	-9	1	0.00	0.00	0.00	
1E	307	319	-104	-0	0	-5	-6	1	0.01	0.01	0.00	
1F	307	319	16	-0	0	-5	-9	1	0.00	0.01	0.00	
1G	307	319	-104	-2	0	1	-6	1	0.01	0.01	0.00	
1H	307	319	16	-2	0	1	-9	1	0.00	0.01	0.00	
1I	307	191	-240	2	0	-10	-4	1	0.02	0.00	0.01	
1J	307	191	152	2	0	-10	-11	1	0.02	0.00	0.01	
1K	307	191	-240	-4	0	7	-4	1	0.02	0.00	0.00	
1L	307	191	152	-4	0	7	-11	1	0.02	0.00	0.00	
1M	307	387	-240	2	0	-10	-4	1	0.02	0.01	0.01	
1N	307	387	152	2	0	-10	-11	1	0.02	0.01	0.01	
1O	307	387	-240	-4	0	7	-4	1	0.02	0.01	0.00	
1P	307	387	152	-4	0	7	-11	1	0.02	0.01	0.00	
2	307	2267	-316	-10	0	-15	-283	1	0.03	0.04	0.10	
1A	615	259	-179	-0	0	-4	-442	1	0.02	0.00	0.15	
1B	615	259	-60	-0	0	-4	-76	1	0.01	0.00	0.03	
1C	615	259	-179	-2	0	7	-442	1	0.02	0.00	0.15	
1D	615	259	-60	-2	0	7	-76	1	0.01	0.00	0.03	
1E	615	319	-179	-0	0	-4	-442	1	0.02	0.01	0.15	
1F	615	319	-60	-0	0	-4	-76	1	0.01	0.01	0.03	
1G	615	319	-179	-2	0	7	-442	1	0.02	0.01	0.15	
1H	615	319	-60	-2	0	7	-76	1	0.01	0.01	0.03	
1I	615	191	-316	2	0	-17	-859	1	0.03	0.00	0.29	
1J	615	191	77	2	0	-17	341	1	0.01	0.00	0.12	
1K	615	191	-316	-4	0	20	-859	1	0.03	0.00	0.29	
1L	615	191	77	-4	0	20	341	1	0.01	0.00	0.12	
1M	615	387	-316	2	0	-17	-859	1	0.03	0.01	0.29	
1N	615	387	77	2	0	-17	341	1	0.01	0.01	0.12	
1O	615	387	-316	-4	0	20	-859	1	0.03	0.01	0.29	
1P	615	387	77	-4	0	20	341	1	0.01	0.01	0.12	
2	615	2267	-415	-10	0	17	-1406	1	0.04	0.04	0.48	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
--	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	
	kg		kg*m										

ASTA NUM. 4 NI 10 NF 22 Lungh. 610.0 cm SEZ. 4 Ps HEA 140

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 24.65 24.65 kg/m

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
--	--	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	
	cm		kg			kg*m						
1A	0	280	45	2	0	9	-16	1	0.00	0.01	0.01	
1B	0	280	164	2	0	9	-372	1	0.02	0.01	0.13	
1C	0	280	45	1	0	-1	-16	1	0.00	0.01	0.01	
1D	0	280	164	1	0	-1	-372	1	0.02	0.01	0.13	
1E	0	391	45	2	0	9	-16	1	0.00	0.01	0.01	
1F	0	391	164	2	0	9	-372	1	0.02	0.01	0.13	
1G	0	391	45	1	0	-1	-16	1	0.00	0.01	0.01	

COMUNE DI VALVA - SA -

FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012

CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO

SISMICO O DEMOLIZIONE E

RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.

1H	0	391	164	1	0	-1	-372	1	0.02	0.01	0.13
1I	0	154	-90	4	0	19	390	1	0.01	0.00	0.13
1J	0	154	299	4	0	19	-779	1	0.03	0.00	0.26
1K	0	154	-90	-1	0	-11	390	1	0.01	0.00	0.13
1L	0	154	299	-1	0	-11	-779	1	0.03	0.00	0.26
1M	0	517	-90	4	0	19	390	1	0.01	0.01	0.13
1N	0	517	299	4	0	19	-779	1	0.03	0.01	0.26
1O	0	517	-90	-1	0	-11	390	1	0.01	0.01	0.13
1P	0	517	299	-1	0	-11	-779	1	0.03	0.01	0.26
2	0	2569	317	13	0	35	-984	1	0.03	0.05	0.33

1A	305	280	-30	2	0	2	7	1	0.00	0.01	0.00
1B	305	280	88	2	0	2	12	1	0.01	0.01	0.00
1C	305	280	-30	1	0	-3	7	1	0.00	0.01	0.00
1D	305	280	88	1	0	-3	12	1	0.01	0.01	0.00
1E	305	391	-30	2	0	2	7	1	0.00	0.01	0.00
1F	305	391	88	2	0	2	12	1	0.01	0.01	0.00
1G	305	391	-30	1	0	-3	7	1	0.00	0.01	0.00
1H	305	391	88	1	0	-3	12	1	0.01	0.01	0.00
1I	305	154	-165	4	0	7	1	1	0.02	0.00	0.01
1J	305	154	224	4	0	7	18	1	0.02	0.00	0.01
1K	305	154	-165	-1	0	-9	1	1	0.02	0.00	0.01
1L	305	154	224	-1	0	-9	18	1	0.02	0.00	0.01
1M	305	517	-165	4	0	7	1	1	0.02	0.01	0.01
1N	305	517	224	4	0	7	18	1	0.02	0.01	0.01
1O	305	517	-165	-1	0	-9	1	1	0.02	0.01	0.01
1P	305	517	224	-1	0	-9	18	1	0.02	0.01	0.01
2	305	2569	219	13	0	-6	-166	1	0.02	0.05	0.06

1A	610	280	-105	2	0	-5	-199	1	0.01	0.01	0.07
1B	610	280	13	2	0	-5	167	1	0.00	0.01	0.06
1C	610	280	-105	1	0	-6	-199	1	0.01	0.01	0.07
1D	610	280	13	1	0	-6	167	1	0.00	0.01	0.06
1E	610	391	-105	2	0	-5	-199	1	0.01	0.01	0.07
1F	610	391	13	2	0	-5	167	1	0.00	0.01	0.06
1G	610	391	-105	1	0	-6	-199	1	0.01	0.01	0.07
1H	610	391	13	1	0	-6	167	1	0.00	0.01	0.06
1I	610	154	-241	4	0	-5	-618	1	0.02	0.00	0.21
1J	610	154	149	4	0	-5	586	1	0.01	0.00	0.20
1K	610	154	-241	-1	0	-6	-618	1	0.02	0.00	0.21
1L	610	154	149	-1	0	-6	586	1	0.01	0.00	0.20
1M	610	517	-241	4	0	-5	-618	1	0.02	0.01	0.21
1N	610	517	149	4	0	-5	586	1	0.01	0.01	0.20
1O	610	517	-241	-1	0	-6	-618	1	0.02	0.01	0.21
1P	610	517	149	-1	0	-6	586	1	0.01	0.01	0.20
2	610	2569	122	13	0	-46	354	1	0.01	0.05	0.12

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	--												
	kg		kg*m										

ASTA NUM. 5 NI 34 NF 54 Lungh. 855.0 cm SEZ. 4 Ps HEA 140

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 24.65 24.65 kg/m

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--											
	cm		kg			kg*m						
1A	0	66	105	3	0	15	-145	1	0.01	0.00	0.05	
1B	0	66	105	3	0	15	-147	1	0.01	0.00	0.05	
1C	0	66	105	-1	0	-4	-145	1	0.01	0.00	0.05	
1D	0	66	105	-1	0	-4	-147	1	0.01	0.00	0.05	
1E	0	76	105	3	0	15	-145	1	0.01	0.00	0.05	
1F	0	76	105	3	0	15	-147	1	0.01	0.00	0.05	
1G	0	76	105	-1	0	-4	-145	1	0.01	0.00	0.05	
1H	0	76	105	-1	0	-4	-147	1	0.01	0.00	0.05	
1I	0	55	104	7	0	35	-142	1	0.01	0.00	0.05	
1J	0	55	106	7	0	35	-150	1	0.01	0.00	0.05	
1K	0	55	104	-5	0	-24	-142	1	0.01	0.00	0.05	
1L	0	55	106	-5	0	-24	-150	1	0.01	0.00	0.05	
1M	0	87	104	7	0	35	-142	1	0.01	0.00	0.05	
1N	0	87	106	7	0	35	-150	1	0.01	0.00	0.05	
1O	0	87	104	-5	0	-24	-142	1	0.01	0.00	0.05	
1P	0	87	106	-5	0	-24	-150	1	0.01	0.00	0.05	
2	0	-186	131	8	0	40	-169	1	0.01	0.00	0.06	
1A	427	66	-1	3	0	1	78	1	0.00	0.00	0.03	
1B	427	66	-0	3	0	1	78	1	0.00	0.00	0.03	

COMUNE DI VALVA - SA -

FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012

CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO

SISMICO O DEMOLIZIONE E

RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.

1C	427	66	-1	-1	0	-1	78	1	0.00	0.00	0.03
1D	427	66	-0	-1	0	-1	78	1	0.00	0.00	0.03
1E	427	76	-1	3	0	1	78	1	0.00	0.00	0.03
1F	427	76	-0	3	0	1	78	1	0.00	0.00	0.03
1G	427	76	-1	-1	0	-1	78	1	0.00	0.00	0.03
1H	427	76	-0	-1	0	-1	78	1	0.00	0.00	0.03
1I	427	55	-1	7	0	3	78	1	0.00	0.00	0.03
1J	427	55	1	7	0	3	78	1	0.00	0.00	0.03
1K	427	55	-1	-5	0	-3	78	1	0.00	0.00	0.03
1L	427	55	1	-5	0	-3	78	1	0.00	0.00	0.03
1M	427	87	-1	7	0	3	78	1	0.00	0.00	0.03
1N	427	87	1	7	0	3	78	1	0.00	0.00	0.03
1O	427	87	-1	-5	0	-3	78	1	0.00	0.00	0.03
1P	427	87	1	-5	0	-3	78	1	0.00	0.00	0.03
2	427	-186	-6	8	0	4	100	1	0.00	0.00	0.03
1A	855	66	-106	3	0	-12	-150	1	0.01	0.00	0.05
1B	855	66	-106	3	0	-12	-148	1	0.01	0.00	0.05
1C	855	66	-106	-1	0	2	-150	1	0.01	0.00	0.05
1D	855	66	-106	-1	0	2	-148	1	0.01	0.00	0.05
1E	855	76	-106	3	0	-12	-150	1	0.01	0.00	0.05
1F	855	76	-106	3	0	-12	-148	1	0.01	0.00	0.05
1G	855	76	-106	-1	0	2	-150	1	0.01	0.00	0.05
1H	855	76	-106	-1	0	2	-148	1	0.01	0.00	0.05
1I	855	55	-107	7	0	-29	-153	1	0.01	0.00	0.05
1J	855	55	-105	7	0	-29	-145	1	0.01	0.00	0.05
1K	855	55	-107	-5	0	18	-153	1	0.01	0.00	0.05
1L	855	55	-105	-5	0	18	-145	1	0.01	0.00	0.05
1M	855	87	-107	7	0	-29	-153	1	0.01	0.00	0.05
1N	855	87	-105	7	0	-29	-145	1	0.01	0.00	0.05
1O	855	87	-107	-5	0	18	-153	1	0.01	0.00	0.05
1P	855	87	-105	-5	0	18	-145	1	0.01	0.00	0.05
2	855	-186	-143	8	0	-32	-217	1	0.01	0.00	0.07

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
2	-186	40	-217	1	0.1224	0.9818	1.0172	--	--	0.03	--	0.13	Snell. 'zx'= 243

ASTA NUM. 6 NI 10 NF 38 Lungh. 855.0 cm SEZ. 4 Ps HEA 140

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 24.65 24.65 kg/m

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm		kg			kg*m						
1A	0	68	105	1	0	4	-145	1	0.01	0.00	0.05	
1B	0	68	105	1	0	4	-147	1	0.01	0.00	0.05	
1C	0	68	105	-3	0	-15	-145	1	0.01	0.00	0.05	
1D	0	68	105	-3	0	-15	-147	1	0.01	0.00	0.05	
1E	0	75	105	1	0	4	-145	1	0.01	0.00	0.05	
1F	0	75	105	1	0	4	-147	1	0.01	0.00	0.05	
1G	0	75	105	-3	0	-15	-145	1	0.01	0.00	0.05	
1H	0	75	105	-3	0	-15	-147	1	0.01	0.00	0.05	
1I	0	60	104	5	0	25	-143	1	0.01	0.00	0.05	
1J	0	60	106	5	0	25	-149	1	0.01	0.00	0.05	
1K	0	60	104	-8	0	-36	-143	1	0.01	0.00	0.05	
1L	0	60	106	-8	0	-36	-149	1	0.01	0.00	0.05	
1M	0	83	104	5	0	25	-143	1	0.01	0.00	0.05	
1N	0	83	106	5	0	25	-149	1	0.01	0.00	0.05	
1O	0	83	104	-8	0	-36	-143	1	0.01	0.00	0.05	
1P	0	83	106	-8	0	-36	-149	1	0.01	0.00	0.05	
2	0	-180	131	-9	0	-39	-169	1	0.01	0.00	0.06	
1A	427	68	-1	1	0	1	78	1	0.00	0.00	0.03	
1B	427	68	-0	1	0	1	78	1	0.00	0.00	0.03	
1C	427	68	-1	-3	0	-1	78	1	0.00	0.00	0.03	
1D	427	68	-0	-3	0	-1	78	1	0.00	0.00	0.03	
1E	427	75	-1	1	0	1	78	1	0.00	0.00	0.03	
1F	427	75	-0	1	0	1	78	1	0.00	0.00	0.03	
1G	427	75	-1	-3	0	-1	78	1	0.00	0.00	0.03	
1H	427	75	-0	-3	0	-1	78	1	0.00	0.00	0.03	
1I	427	60	-1	5	0	4	78	1	0.00	0.00	0.03	
1J	427	60	0	5	0	4	78	1	0.00	0.00	0.03	
1K	427	60	-1	-8	0	-3	78	1	0.00	0.00	0.03	
1L	427	60	0	-8	0	-3	78	1	0.00	0.00	0.03	
1M	427	83	-1	5	0	4	78	1	0.00	0.00	0.03	
1N	427	83	0	5	0	4	78	1	0.00	0.00	0.03	

COMUNE DI VALVA - SA -

FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012

CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO

SISMICO O DEMOLIZIONE E

RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.

1O	427	83	-1	-8	0	-3	78	1	0.00	0.00	0.03
1P	427	83	0	-8	0	-3	78	1	0.00	0.00	0.03
2	427	-180	-6	-9	0	-1	100	1	0.00	0.00	0.03
1A	855	68	-106	1	0	-1	-150	1	0.01	0.00	0.05
1B	855	68	-106	1	0	-1	-148	1	0.01	0.00	0.05
1C	855	68	-106	-3	0	13	-150	1	0.01	0.00	0.05
1D	855	68	-106	-3	0	13	-148	1	0.01	0.00	0.05
1E	855	75	-106	1	0	-1	-150	1	0.01	0.00	0.05
1F	855	75	-106	1	0	-1	-148	1	0.01	0.00	0.05
1G	855	75	-106	-3	0	13	-150	1	0.01	0.00	0.05
1H	855	75	-106	-3	0	13	-148	1	0.01	0.00	0.05
1I	855	60	-106	5	0	-18	-152	1	0.01	0.00	0.05
1J	855	60	-105	5	0	-18	-146	1	0.01	0.00	0.05
1K	855	60	-106	-8	0	30	-152	1	0.01	0.00	0.05
1L	855	60	-105	-8	0	30	-146	1	0.01	0.00	0.05
1M	855	83	-106	5	0	-18	-152	1	0.01	0.00	0.05
1N	855	83	-105	5	0	-18	-146	1	0.01	0.00	0.05
1O	855	83	-106	-8	0	30	-152	1	0.01	0.00	0.05
1P	855	83	-105	-8	0	30	-146	1	0.01	0.00	0.05
2	855	-180	-143	-9	0	37	-217	1	0.01	0.00	0.07

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
2	-180	-39	-217	1	0.1224	0.9824	1.0166	--	--	0.03	--	0.13	Snell. 'zx'= 243

ASTA NUM. 7 NI 12 NF 10 Lungh. 440.0 cm SEZ. 4 Ps HEA 140

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 24.65 24.65 kg/m

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx ----- kg	Fy ----- kg	Fz ----- kg	Mx ----- kg*m	My ----- kg*m	Mz ----- kg*m	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-84	50	9	0	22	-35	1	0.01	0.00	0.02	
1B	0	-84	52	9	0	22	-38	1	0.01	0.00	0.02	
1C	0	-84	50	-3	0	-6	-35	1	0.01	0.00	0.01	
1D	0	-84	52	-3	0	-6	-38	1	0.01	0.00	0.01	
1E	0	-77	50	9	0	22	-35	1	0.01	0.00	0.02	
1F	0	-77	52	9	0	22	-38	1	0.01	0.00	0.02	
1G	0	-77	50	-3	0	-6	-35	1	0.01	0.00	0.01	
1H	0	-77	52	-3	0	-6	-38	1	0.01	0.00	0.01	
1I	0	-93	49	22	0	54	-31	1	0.00	0.00	0.04	
1J	0	-93	54	22	0	54	-42	1	0.01	0.00	0.04	
1K	0	-93	49	-17	0	-38	-31	1	0.00	0.00	0.03	
1L	0	-93	54	-17	0	-38	-42	1	0.01	0.00	0.03	
1M	0	-69	49	22	0	54	-31	1	0.00	0.00	0.04	
1N	0	-69	54	22	0	54	-42	1	0.01	0.00	0.04	
1O	0	-69	49	-17	0	-38	-31	1	0.00	0.00	0.03	
1P	0	-69	54	-17	0	-38	-42	1	0.01	0.00	0.03	
2	0	-698	57	17	0	54	-31	1	0.01	0.01	0.04	
1A	220	-84	-4	9	0	2	16	1	0.00	0.00	0.01	
1B	220	-84	-2	9	0	2	16	1	0.00	0.00	0.01	
1C	220	-84	-4	-3	0	2	16	1	0.00	0.00	0.01	
1D	220	-84	-2	-3	0	2	16	1	0.00	0.00	0.01	
1E	220	-77	-4	9	0	2	16	1	0.00	0.00	0.01	
1F	220	-77	-2	9	0	2	16	1	0.00	0.00	0.01	
1G	220	-77	-4	-3	0	2	16	1	0.00	0.00	0.01	
1H	220	-77	-2	-3	0	2	16	1	0.00	0.00	0.01	
1I	220	-93	-6	22	0	3	16	1	0.00	0.00	0.01	
1J	220	-93	-1	22	0	3	16	1	0.00	0.00	0.01	
1K	220	-93	-6	-17	0	1	16	1	0.00	0.00	0.01	
1L	220	-93	-1	-17	0	1	16	1	0.00	0.00	0.01	
1M	220	-69	-6	22	0	3	16	1	0.00	0.00	0.01	
1N	220	-69	-1	22	0	3	16	1	0.00	0.00	0.01	
1O	220	-69	-6	-17	0	1	16	1	0.00	0.00	0.01	
1P	220	-69	-1	-17	0	1	16	1	0.00	0.00	0.01	
2	220	-698	-14	17	0	16	17	1	0.00	0.01	0.01	
1A	440	-84	-58	9	0	-17	-52	1	0.01	0.00	0.02	
1B	440	-84	-57	9	0	-17	-48	1	0.01	0.00	0.02	
1C	440	-84	-58	-3	0	10	-52	1	0.01	0.00	0.02	
1D	440	-84	-57	-3	0	10	-48	1	0.01	0.00	0.02	
1E	440	-77	-58	9	0	-17	-52	1	0.01	0.00	0.02	
1F	440	-77	-57	9	0	-17	-48	1	0.01	0.00	0.02	
1G	440	-77	-58	-3	0	10	-52	1	0.01	0.00	0.02	
1H	440	-77	-57	-3	0	10	-48	1	0.01	0.00	0.02	

COMUNE DI VALVA - SA -

FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012

CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO

SISMICO O DEMOLIZIONE E

RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.

1I	440	-93	-60	22	0	-47	-56	1	0.01	0.00	0.03
1J	440	-93	-55	22	0	-47	-45	1	0.01	0.00	0.03
1K	440	-93	-60	-17	0	39	-56	1	0.01	0.00	0.03
1L	440	-93	-55	-17	0	39	-45	1	0.01	0.00	0.03
1M	440	-69	-60	22	0	-47	-56	1	0.01	0.00	0.03
1N	440	-69	-55	22	0	-47	-45	1	0.01	0.00	0.03
1O	440	-69	-60	-17	0	39	-56	1	0.01	0.00	0.03
1P	440	-69	-55	-17	0	39	-45	1	0.01	0.00	0.03
2	440	-698	-84	17	0	-22	-91	1	0.01	0.01	0.03

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-84	22	-52	1	0.3708	0.9973	1.0017	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'zx'= 125
1B	-84	22	-48	1	0.3708	0.9973	1.0016	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'zx'= 125
1C	-84	10	-52	1	0.3708	0.9973	1.0017	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 125
1D	-84	10	-48	1	0.3708	0.9973	1.0016	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 125
1E	-77	22	-52	1	0.3708	0.9975	1.0015	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'zx'= 125
1F	-77	22	-48	1	0.3708	0.9975	1.0015	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'zx'= 125
1G	-77	10	-52	1	0.3708	0.9975	1.0015	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 125
1H	-77	10	-48	1	0.3708	0.9975	1.0015	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 125
1I	-93	54	-56	1	0.3708	0.9970	1.0018	--	--	0.00	--	0.06	Snell. 'zx'= 125
1J	-93	54	-45	1	0.3708	0.9970	1.0017	--	--	0.00	--	0.06	Snell. 'zx'= 125
1K	-93	39	-56	1	0.3708	0.9970	1.0018	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'zx'= 125
1L	-93	39	-45	1	0.3708	0.9970	1.0017	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'zx'= 125
1M	-69	54	-56	1	0.3708	0.9978	1.0014	--	--	0.00	--	0.06	Snell. 'zx'= 125
1N	-69	54	-45	1	0.3708	0.9978	1.0012	--	--	0.00	--	0.06	Snell. 'zx'= 125
1O	-69	39	-56	1	0.3708	0.9978	1.0014	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'zx'= 125
1P	-69	39	-45	1	0.3708	0.9978	1.0012	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'zx'= 125
2	-698	54	-91	1	0.3708	0.9814	1.0120	--	--	0.04	--	0.10	Snell. 'zx'= 125

ASTA NUM. 8 NI 14 NF 12 Lungh. 612.0 cm SEZ. 4 Ps HEA 140

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 24.65 24.65 kg/m

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx ----- kg	Fy	Fz	Mx ----- kg*m	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-147	82	-0	0	-5	-102	1	0.01	0.00	0.03	
1B	0	-147	83	-0	0	-5	-105	1	0.01	0.00	0.04	
1C	0	-147	82	-11	0	-40	-102	1	0.01	0.00	0.03	
1D	0	-147	83	-11	0	-40	-105	1	0.01	0.00	0.04	
1E	0	-143	82	-0	0	-5	-102	1	0.01	0.00	0.03	
1F	0	-143	83	-0	0	-5	-105	1	0.01	0.00	0.04	
1G	0	-143	82	-11	0	-40	-102	1	0.01	0.00	0.03	
1H	0	-143	83	-11	0	-40	-105	1	0.01	0.00	0.04	
1I	0	-151	81	12	0	33	-100	1	0.01	0.00	0.03	
1J	0	-151	83	12	0	33	-107	1	0.01	0.00	0.04	
1K	0	-151	81	-23	0	-78	-100	1	0.01	0.00	0.06	
1L	0	-151	83	-23	0	-78	-107	1	0.01	0.00	0.06	
1M	0	-139	81	12	0	33	-100	1	0.01	0.00	0.03	
1N	0	-139	83	12	0	33	-107	1	0.01	0.00	0.04	
1O	0	-139	81	-23	0	-78	-100	1	0.01	0.00	0.06	
1P	0	-139	83	-23	0	-78	-107	1	0.01	0.00	0.06	
2	0	-1487	146	-41	0	-157	-295	1	0.01	0.03	0.12	
1A	306	-147	6	-0	0	-4	32	1	0.00	0.00	0.01	
1B	306	-147	7	-0	0	-4	32	1	0.00	0.00	0.01	
1C	306	-147	6	-11	0	-5	32	1	0.00	0.00	0.01	
1D	306	-147	7	-11	0	-5	32	1	0.00	0.00	0.01	
1E	306	-143	6	-0	0	-4	32	1	0.00	0.00	0.01	
1F	306	-143	7	-0	0	-4	32	1	0.00	0.00	0.01	
1G	306	-143	6	-11	0	-5	32	1	0.00	0.00	0.01	
1H	306	-143	7	-11	0	-5	32	1	0.00	0.00	0.01	
1I	306	-151	5	12	0	-4	32	1	0.00	0.00	0.01	
1J	306	-151	8	12	0	-4	32	1	0.00	0.00	0.01	
1K	306	-151	5	-23	0	-5	32	1	0.00	0.00	0.01	
1L	306	-151	8	-23	0	-5	32	1	0.00	0.00	0.01	
1M	306	-139	5	12	0	-4	32	1	0.00	0.00	0.01	
1N	306	-139	8	12	0	-4	32	1	0.00	0.00	0.01	
1O	306	-139	5	-23	0	-5	32	1	0.00	0.00	0.01	
1P	306	-139	8	-23	0	-5	32	1	0.00	0.00	0.01	
2	306	-1487	47	-41	0	-33	0	1	0.00	0.03	0.02	
1A	612	-147	-69	-0	0	-4	-64	1	0.01	0.00	0.02	
1B	612	-147	-68	-0	0	-4	-61	1	0.01	0.00	0.02	
1C	612	-147	-69	-11	0	30	-64	1	0.01	0.00	0.02	
1D	612	-147	-68	-11	0	30	-61	1	0.01	0.00	0.02	

COMUNE DI VALVA - SA -

FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012

CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO

SISMICO O DEMOLIZIONE E

RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.

1E	612	-143	-69	-0	0	-4	-64	1	0.01	0.00	0.02
1F	612	-143	-68	-0	0	-4	-61	1	0.01	0.00	0.02
1G	612	-143	-69	-11	0	30	-64	1	0.01	0.00	0.02
1H	612	-143	-68	-11	0	30	-61	1	0.01	0.00	0.02
1I	612	-151	-70	12	0	-42	-66	1	0.01	0.00	0.03
1J	612	-151	-67	12	0	-42	-59	1	0.01	0.00	0.03
1K	612	-151	-70	-23	0	68	-66	1	0.01	0.00	0.05
1L	612	-151	-67	-23	0	68	-59	1	0.01	0.00	0.05
1M	612	-139	-70	12	0	-42	-66	1	0.01	0.00	0.03
1N	612	-139	-67	12	0	-42	-59	1	0.01	0.00	0.03
1O	612	-139	-70	-23	0	68	-66	1	0.01	0.00	0.05
1P	612	-139	-67	-23	0	68	-59	1	0.01	0.00	0.05
2	612	-1487	-51	-41	0	92	-4	1	0.01	0.03	0.06

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-147	-5	-102	1	0.2201	1.0218	1.0058	--	--	0.01	--	0.05	Snell. 'zx'= 174
1B	-147	-5	-105	1	0.2201	1.0218	1.0058	--	--	0.01	--	0.05	Snell. 'zx'= 174
1C	-147	-40	-102	1	0.2201	0.9920	1.0058	--	--	0.01	--	0.07	Snell. 'zx'= 174
1D	-147	-40	-105	1	0.2201	0.9920	1.0058	--	--	0.01	--	0.08	Snell. 'zx'= 174
1E	-143	-5	-102	1	0.2201	1.0212	1.0056	--	--	0.01	--	0.05	Snell. 'zx'= 174
1F	-143	-5	-105	1	0.2201	1.0212	1.0056	--	--	0.01	--	0.05	Snell. 'zx'= 174
1G	-143	-40	-102	1	0.2201	0.9922	1.0056	--	--	0.01	--	0.07	Snell. 'zx'= 174
1H	-143	-40	-105	1	0.2201	0.9922	1.0056	--	--	0.01	--	0.08	Snell. 'zx'= 174
1I	-151	-42	-100	1	0.2201	0.9918	1.0059	--	--	0.01	--	0.08	Snell. 'zx'= 174
1J	-151	-42	-107	1	0.2201	0.9918	1.0060	--	--	0.01	--	0.08	Snell. 'zx'= 174
1K	-151	-78	-100	1	0.2201	0.9918	1.0059	--	--	0.01	--	0.10	Snell. 'zx'= 174
1L	-151	-78	-107	1	0.2201	0.9918	1.0060	--	--	0.01	--	0.10	Snell. 'zx'= 174
1M	-139	-42	-100	1	0.2201	0.9925	1.0054	--	--	0.01	--	0.07	Snell. 'zx'= 174
1N	-139	-42	-107	1	0.2201	0.9925	1.0055	--	--	0.01	--	0.08	Snell. 'zx'= 174
1O	-139	-78	-100	1	0.2201	0.9925	1.0054	--	--	0.01	--	0.10	Snell. 'zx'= 174
1P	-139	-78	-107	1	0.2201	0.9925	1.0055	--	--	0.01	--	0.10	Snell. 'zx'= 174
2	-1487	-157	-295	1	0.2201	0.9192	1.0364	--	--	0.13	--	0.33	Snell. 'zx'= 174

ASTA NUM. 9 NI 32 NF 34 Lungh. 440.0 cm SEZ. 4 Ps HEA 140

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 24.65 24.65 kg/m

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-88	50	0	0	0	-34	1	0.01	0.00	0.01	
1B	0	-88	52	0	0	0	-39	1	0.01	0.00	0.01	
1C	0	-88	50	-12	0	-29	-34	1	0.01	0.00	0.02	
1D	0	-88	52	-12	0	-29	-39	1	0.01	0.00	0.02	
1E	0	-75	50	0	0	0	-34	1	0.01	0.00	0.01	
1F	0	-75	52	0	0	0	-39	1	0.01	0.00	0.01	
1G	0	-75	50	-12	0	-29	-34	1	0.01	0.00	0.02	
1H	0	-75	52	-12	0	-29	-39	1	0.01	0.00	0.02	
1I	0	-103	48	14	0	34	-28	1	0.00	0.00	0.02	
1J	0	-103	55	14	0	34	-45	1	0.01	0.00	0.02	
1K	0	-103	48	-25	0	-62	-28	1	0.00	0.00	0.04	
1L	0	-103	55	-25	0	-62	-45	1	0.01	0.00	0.04	
1M	0	-60	48	14	0	34	-28	1	0.00	0.00	0.02	
1N	0	-60	55	14	0	34	-45	1	0.01	0.00	0.02	
1O	0	-60	48	-25	0	-62	-28	1	0.00	0.00	0.04	
1P	0	-60	55	-25	0	-62	-45	1	0.01	0.00	0.04	
2	0	-706	57	-40	0	-103	-30	1	0.01	0.01	0.07	
1A	220	-88	-4	0	0	-1	16	1	0.00	0.00	0.01	
1B	220	-88	-2	0	0	-1	16	1	0.00	0.00	0.01	
1C	220	-88	-4	-12	0	-3	16	1	0.00	0.00	0.01	
1D	220	-88	-2	-12	0	-3	16	1	0.00	0.00	0.01	
1E	220	-75	-4	0	0	-1	16	1	0.00	0.00	0.01	
1F	220	-75	-2	0	0	-1	16	1	0.00	0.00	0.01	
1G	220	-75	-4	-12	0	-3	16	1	0.00	0.00	0.01	
1H	220	-75	-2	-12	0	-3	16	1	0.00	0.00	0.01	
1I	220	-103	-7	14	0	0	16	1	0.00	0.00	0.01	
1J	220	-103	0	14	0	0	16	1	0.00	0.00	0.01	
1K	220	-103	-7	-25	0	-4	16	1	0.00	0.00	0.01	
1L	220	-103	0	-25	0	-4	16	1	0.00	0.00	0.01	
1M	220	-60	-7	14	0	0	16	1	0.00	0.00	0.01	
1N	220	-60	0	14	0	0	16	1	0.00	0.00	0.01	
1O	220	-60	-7	-25	0	-4	16	1	0.00	0.00	0.01	
1P	220	-60	0	-25	0	-4	16	1	0.00	0.00	0.01	
2	220	-706	-14	-40	0	-15	17	1	0.00	0.01	0.01	

COMUNE DI VALVA - SA -

FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012

CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO

SISMICO O DEMOLIZIONE E

RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.

1A	440	-88	-58	0	0	-3	-53	1	0.01	0.00	0.02
1B	440	-88	-56	0	0	-3	-48	1	0.01	0.00	0.02
1C	440	-88	-58	-12	0	24	-53	1	0.01	0.00	0.02
1D	440	-88	-56	-12	0	24	-48	1	0.01	0.00	0.02
1E	440	-75	-58	0	0	-3	-53	1	0.01	0.00	0.02
1F	440	-75	-56	0	0	-3	-48	1	0.01	0.00	0.02
1G	440	-75	-58	-12	0	24	-53	1	0.01	0.00	0.02
1H	440	-75	-56	-12	0	24	-48	1	0.01	0.00	0.02
1I	440	-103	-61	14	0	-33	-58	1	0.01	0.00	0.02
1J	440	-103	-54	14	0	-33	-43	1	0.01	0.00	0.02
1K	440	-103	-61	-25	0	54	-58	1	0.01	0.00	0.04
1L	440	-103	-54	-25	0	54	-43	1	0.01	0.00	0.04
1M	440	-60	-61	14	0	-33	-58	1	0.01	0.00	0.02
1N	440	-60	-54	14	0	-33	-43	1	0.01	0.00	0.02
1O	440	-60	-61	-25	0	54	-58	1	0.01	0.00	0.04
1P	440	-60	-54	-25	0	54	-43	1	0.01	0.00	0.04
2	440	-706	-84	-40	0	72	-92	1	0.01	0.01	0.05

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz ----- kg*m	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-88	-3	-53	1	0.3708	0.9996	1.0017	--	--	0.00	--	0.02	Snell. 'zx'= 125
1B	-88	-3	-48	1	0.3708	0.9996	1.0017	--	--	0.00	--	0.02	Snell. 'zx'= 125
1C	-88	-29	-53	1	0.3708	0.9972	1.0017	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'zx'= 125
1D	-88	-29	-48	1	0.3708	0.9972	1.0017	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'zx'= 125
1E	-75	-3	-53	1	0.3708	0.9997	1.0015	--	--	0.00	--	0.02	Snell. 'zx'= 125
1F	-75	-3	-48	1	0.3708	0.9997	1.0014	--	--	0.00	--	0.02	Snell. 'zx'= 125
1G	-75	-29	-53	1	0.3708	0.9976	1.0015	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'zx'= 125
1H	-75	-29	-48	1	0.3708	0.9976	1.0014	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'zx'= 125
1I	-103	34	-58	1	0.3708	0.9967	1.0020	--	--	0.01	--	0.05	Snell. 'zx'= 125
1J	-103	34	-45	1	0.3708	0.9967	1.0019	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'= 125
1K	-103	-62	-58	1	0.3708	0.9967	1.0020	--	--	0.01	--	0.07	Snell. 'zx'= 125
1L	-103	-62	-45	1	0.3708	0.9967	1.0019	--	--	0.01	--	0.06	Snell. 'zx'= 125
1M	-60	34	-58	1	0.3708	0.9981	1.0012	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'zx'= 125
1N	-60	34	-45	1	0.3708	0.9981	1.0011	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'zx'= 125
1O	-60	-62	-58	1	0.3708	0.9981	1.0012	--	--	0.00	--	0.07	Snell. 'zx'= 125
1P	-60	-62	-45	1	0.3708	0.9981	1.0011	--	--	0.00	--	0.06	Snell. 'zx'= 125
2	-706	-103	-92	1	0.3708	0.9772	1.0120	--	--	0.04	--	0.14	Snell. 'zx'= 125

ASTA NUM. 10 NI 30 NF 32 Lungh. 612.0 cm SEZ. 4 Ps HEA 140

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 24.65 24.65 kg/m

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx ----- kg	Fy ----- kg	Fz ----- kg	Mx ----- kg*m	My ----- kg*m	Mz ----- kg*m	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-151	82	11	0	38	-102	1	0.01	0.00	0.03	
1B	0	-151	83	11	0	38	-106	1	0.01	0.00	0.04	
1C	0	-151	82	0	0	4	-102	1	0.01	0.00	0.03	
1D	0	-151	83	0	0	4	-106	1	0.01	0.00	0.04	
1E	0	-140	82	11	0	38	-102	1	0.01	0.00	0.03	
1F	0	-140	83	11	0	38	-106	1	0.01	0.00	0.04	
1G	0	-140	82	0	0	4	-102	1	0.01	0.00	0.03	
1H	0	-140	83	0	0	4	-106	1	0.01	0.00	0.04	
1I	0	-163	80	23	0	75	-98	1	0.01	0.00	0.05	
1J	0	-163	84	23	0	75	-110	1	0.01	0.00	0.05	
1K	0	-163	80	-12	0	-33	-98	1	0.01	0.00	0.03	
1L	0	-163	84	-12	0	-33	-110	1	0.01	0.00	0.04	
1M	0	-128	80	23	0	75	-98	1	0.01	0.00	0.05	
1N	0	-128	84	23	0	75	-110	1	0.01	0.00	0.05	
1O	0	-128	80	-12	0	-33	-98	1	0.01	0.00	0.03	
1P	0	-128	84	-12	0	-33	-110	1	0.01	0.00	0.04	
2	0	-1494	146	40	0	147	-298	1	0.01	0.03	0.11	
1A	306	-151	6	11	0	4	32	1	0.00	0.00	0.01	
1B	306	-151	7	11	0	4	32	1	0.00	0.00	0.01	
1C	306	-151	6	0	0	3	32	1	0.00	0.00	0.01	
1D	306	-151	7	0	0	3	32	1	0.00	0.00	0.01	
1E	306	-140	6	11	0	4	32	1	0.00	0.00	0.01	
1F	306	-140	7	11	0	4	32	1	0.00	0.00	0.01	
1G	306	-140	6	0	0	3	32	1	0.00	0.00	0.01	
1H	306	-140	7	0	0	3	32	1	0.00	0.00	0.01	
1I	306	-163	5	23	0	3	32	1	0.00	0.00	0.01	
1J	306	-163	9	23	0	3	32	1	0.00	0.00	0.01	
1K	306	-163	5	-12	0	4	32	1	0.00	0.00	0.01	
1L	306	-163	9	-12	0	4	32	1	0.00	0.00	0.01	
1M	306	-128	5	23	0	3	32	1	0.00	0.00	0.01	
1N	306	-128	9	23	0	3	32	1	0.00	0.00	0.01	

COMUNE DI VALVA - SA -

FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012

CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO

SISMICO O DEMOLIZIONE E

RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.

1O	306	-128	5	-12	0	4	32	1	0.00	0.00	0.01
1P	306	-128	9	-12	0	4	32	1	0.00	0.00	0.01
2	306	-1494	48	40	0	25	-0	1	0.00	0.03	0.02
1A	612	-151	-69	11	0	-31	-64	1	0.01	0.00	0.02
1B	612	-151	-68	11	0	-31	-60	1	0.01	0.00	0.02
1C	612	-151	-69	0	0	3	-64	1	0.01	0.00	0.02
1D	612	-151	-68	0	0	3	-60	1	0.01	0.00	0.02
1E	612	-140	-69	11	0	-31	-64	1	0.01	0.00	0.02
1F	612	-140	-68	11	0	-31	-60	1	0.01	0.00	0.02
1G	612	-140	-69	0	0	3	-64	1	0.01	0.00	0.02
1H	612	-140	-68	0	0	3	-60	1	0.01	0.00	0.02
1I	612	-163	-70	23	0	-68	-68	1	0.01	0.00	0.05
1J	612	-163	-67	23	0	-68	-57	1	0.01	0.00	0.05
1K	612	-163	-70	-12	0	41	-68	1	0.01	0.00	0.03
1L	612	-163	-67	-12	0	41	-57	1	0.01	0.00	0.03
1M	612	-128	-70	23	0	-68	-68	1	0.01	0.00	0.05
1N	612	-128	-67	23	0	-68	-57	1	0.01	0.00	0.05
1O	612	-128	-70	-12	0	41	-68	1	0.01	0.00	0.03
1P	612	-128	-67	-12	0	41	-57	1	0.01	0.00	0.03
2	612	-1494	-50	40	0	-97	-3	1	0.01	0.03	0.07

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-151	38	-102	1	0.2201	0.9918	1.0059	--	--	0.01	--	0.07	Snell. 'zx'= 174
1B	-151	38	-106	1	0.2201	0.9918	1.0060	--	--	0.01	--	0.08	Snell. 'zx'= 174
1C	-151	4	-102	1	0.2201	1.0235	1.0059	--	--	0.01	--	0.05	Snell. 'zx'= 174
1D	-151	4	-106	1	0.2201	1.0235	1.0060	--	--	0.01	--	0.05	Snell. 'zx'= 174
1E	-140	38	-102	1	0.2201	0.9924	1.0055	--	--	0.01	--	0.07	Snell. 'zx'= 174
1F	-140	38	-106	1	0.2201	0.9924	1.0055	--	--	0.01	--	0.07	Snell. 'zx'= 174
1G	-140	4	-102	1	0.2201	1.0218	1.0055	--	--	0.01	--	0.05	Snell. 'zx'= 174
1H	-140	4	-106	1	0.2201	1.0218	1.0055	--	--	0.01	--	0.05	Snell. 'zx'= 174
1I	-163	75	-98	1	0.2201	0.9911	1.0064	--	--	0.01	--	0.10	Snell. 'zx'= 174
1J	-163	75	-110	1	0.2201	0.9911	1.0064	--	--	0.01	--	0.10	Snell. 'zx'= 174
1K	-163	41	-98	1	0.2201	0.9911	1.0064	--	--	0.01	--	0.08	Snell. 'zx'= 174
1L	-163	41	-110	1	0.2201	0.9911	1.0064	--	--	0.01	--	0.08	Snell. 'zx'= 174
1M	-128	75	-98	1	0.2201	0.9930	1.0050	--	--	0.01	--	0.10	Snell. 'zx'= 174
1N	-128	75	-110	1	0.2201	0.9930	1.0050	--	--	0.01	--	0.10	Snell. 'zx'= 174
1O	-128	41	-98	1	0.2201	0.9930	1.0050	--	--	0.01	--	0.07	Snell. 'zx'= 174
1P	-128	41	-110	1	0.2201	0.9930	1.0050	--	--	0.01	--	0.08	Snell. 'zx'= 174
2	-1494	147	-298	1	0.2201	0.9188	1.0362	--	--	0.13	--	0.33	Snell. 'zx'= 174

ASTA NUM. 11 NI 47 NF 30 Lungh. 455.0 cm SEZ. 4 Ps HEA 140

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 24.65 24.65 kg/m

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx ----- kg	Fy ----- kg	Fz ----- kg	Mx ----- kg*m	My ----- kg*m	Mz ----- kg	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-602	-155	-22	0	-66	335	1	0.02	0.01	0.11	
1B	0	-602	-70	-22	0	-66	205	1	0.01	0.01	0.07	
1C	0	-602	-155	-39	0	-104	335	1	0.02	0.01	0.11	
1D	0	-602	-70	-39	0	-104	205	1	0.01	0.01	0.08	
1E	0	-596	-155	-22	0	-66	335	1	0.02	0.01	0.11	
1F	0	-596	-70	-22	0	-66	205	1	0.01	0.01	0.07	
1G	0	-596	-155	-39	0	-104	335	1	0.02	0.01	0.11	
1H	0	-596	-70	-39	0	-104	205	1	0.01	0.01	0.08	
1I	0	-608	-251	-2	0	-24	481	1	0.03	0.01	0.16	
1J	0	-608	26	-2	0	-24	59	1	0.00	0.01	0.02	
1K	0	-608	-251	-59	0	-147	481	1	0.03	0.01	0.16	
1L	0	-608	26	-59	0	-147	59	1	0.00	0.01	0.10	
1M	0	-590	-251	-2	0	-24	481	1	0.03	0.01	0.16	
1N	0	-590	26	-2	0	-24	59	1	0.00	0.01	0.02	
1O	0	-590	-251	-59	0	-147	481	1	0.03	0.01	0.16	
1P	0	-590	26	-59	0	-147	59	1	0.00	0.01	0.10	
2	0	-4838	-1036	-215	0	-596	1850	1	0.10	0.09	0.81	
1A	227	-602	-211	-22	0	-16	-82	1	0.02	0.01	0.03	
1B	227	-602	-126	-22	0	-16	-18	1	0.01	0.01	0.01	
1C	227	-602	-211	-39	0	-15	-82	1	0.02	0.01	0.03	
1D	227	-602	-126	-39	0	-15	-18	1	0.01	0.01	0.01	
1E	227	-596	-211	-22	0	-16	-82	1	0.02	0.01	0.03	
1F	227	-596	-126	-22	0	-16	-18	1	0.01	0.01	0.01	
1G	227	-596	-211	-39	0	-15	-82	1	0.02	0.01	0.03	
1H	227	-596	-126	-39	0	-15	-18	1	0.01	0.01	0.01	
1I	227	-608	-307	-2	0	-18	-154	1	0.03	0.01	0.05	
1J	227	-608	-30	-2	0	-18	54	1	0.00	0.01	0.02	

COMUNE DI VALVA - SA -

FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012

CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO

SISMICO O DEMOLIZIONE E

RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.

1K	227	-608	-307	-59	0	-13	-154	1	0.03	0.01	0.05	
1L	227	-608	-30	-59	0	-13	54	1	0.00	0.01	0.02	
1M	227	-590	-307	-2	0	-18	-154	1	0.03	0.01	0.05	
1N	227	-590	-30	-2	0	-18	54	1	0.00	0.01	0.02	
1O	227	-590	-307	-59	0	-13	-154	1	0.03	0.01	0.05	
1P	227	-590	-30	-59	0	-13	54	1	0.00	0.01	0.02	
2	227	-4838	-1109	-215	0	-107	-590	1	0.11	0.09	0.20	
1A	455	-602	-267	-22	0	34	-626	1	0.03	0.01	0.21	
1B	455	-602	-182	-22	0	34	-369	1	0.02	0.01	0.13	
1C	455	-602	-267	-39	0	74	-626	1	0.03	0.01	0.21	
1D	455	-602	-182	-39	0	74	-369	1	0.02	0.01	0.13	
1E	455	-596	-267	-22	0	34	-626	1	0.03	0.01	0.21	
1F	455	-596	-182	-22	0	34	-369	1	0.02	0.01	0.13	
1G	455	-596	-267	-39	0	74	-626	1	0.03	0.01	0.21	
1H	455	-596	-182	-39	0	74	-369	1	0.02	0.01	0.13	
1I	455	-608	-363	-2	0	-13	-917	1	0.04	0.01	0.31	
1J	455	-608	-86	-2	0	-13	-79	1	0.01	0.01	0.03	
1K	455	-608	-363	-59	0	121	-917	1	0.04	0.01	0.31	
1L	455	-608	-86	-59	0	121	-79	1	0.01	0.01	0.08	
1M	455	-590	-363	-2	0	-13	-917	1	0.04	0.01	0.31	
1N	455	-590	-86	-2	0	-13	-79	1	0.01	0.01	0.03	
1O	455	-590	-363	-59	0	121	-917	1	0.04	0.01	0.31	
1P	455	-590	-86	-59	0	121	-79	1	0.01	0.01	0.08	
2	455	-4838	-1182	-215	0	382	-3195	1	0.12	0.09	1.44	NON verif.

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz	Classe	χ _{min} .	ky	kz	kLT	χ _{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-602	-66	-626	1	0.3530	0.9796	0.9967	--	--	0.03	--	0.29	Snell. 'zx'= 129
1B	-602	-66	-369	1	0.3530	0.9796	0.9974	--	--	0.03	--	0.20	Snell. 'zx'= 129
1C	-602	-104	-626	1	0.3530	0.9796	0.9967	--	--	0.03	--	0.31	Snell. 'zx'= 129
1D	-602	-104	-369	1	0.3530	0.9796	0.9974	--	--	0.03	--	0.23	Snell. 'zx'= 129
1E	-596	-66	-626	1	0.3530	0.9798	0.9967	--	--	0.03	--	0.29	Snell. 'zx'= 129
1F	-596	-66	-369	1	0.3530	0.9798	0.9974	--	--	0.03	--	0.20	Snell. 'zx'= 129
1G	-596	-104	-626	1	0.3530	0.9798	0.9967	--	--	0.03	--	0.31	Snell. 'zx'= 129
1H	-596	-104	-369	1	0.3530	0.9798	0.9974	--	--	0.03	--	0.23	Snell. 'zx'= 129
1I	-608	-24	-917	1	0.3530	1.0258	0.9963	--	--	0.03	--	0.36	Snell. 'zx'= 129
1J	-608	-24	-79	1	0.3530	1.0258	1.0044	--	--	0.03	--	0.08	Snell. 'zx'= 129
1K	-608	-147	-917	1	0.3530	0.9794	0.9963	--	--	0.03	--	0.44	Snell. 'zx'= 129
1L	-608	-147	-79	1	0.3530	0.9794	1.0044	--	--	0.03	--	0.16	Snell. 'zx'= 129
1M	-590	-24	-917	1	0.3530	1.0250	0.9964	--	--	0.03	--	0.36	Snell. 'zx'= 129
1N	-590	-24	-79	1	0.3530	1.0250	1.0043	--	--	0.03	--	0.07	Snell. 'zx'= 129
1O	-590	-147	-917	1	0.3530	0.9800	0.9964	--	--	0.03	--	0.44	Snell. 'zx'= 129
1P	-590	-147	-79	1	0.3530	0.9800	1.0043	--	--	0.03	--	0.16	Snell. 'zx'= 129
2	-4838	-596	-3195	1	0.3530	0.8360	0.9587	--	--	0.26	--	1.64	NON Verif. (stabilità)

ASTA NUM. 12 NI 18 NF 47 Lungh. 160.0 cm SEZ. 4 Ps HEA 140

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 24.65 24.65 kg/m

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-651	386	176	0	162	-251	1	0.04	0.01	0.12	
1B	0	-651	462	176	0	162	-503	1	0.05	0.01	0.17	
1C	0	-651	386	155	0	161	-251	1	0.04	0.01	0.12	
1D	0	-651	462	155	0	161	-503	1	0.05	0.01	0.17	
1E	0	-550	386	176	0	162	-251	1	0.04	0.01	0.12	
1F	0	-550	462	176	0	162	-503	1	0.05	0.01	0.17	
1G	0	-550	386	155	0	161	-251	1	0.04	0.01	0.12	
1H	0	-550	462	155	0	161	-503	1	0.05	0.01	0.17	
1I	0	-766	299	199	0	162	35	1	0.03	0.01	0.11	
1J	0	-766	549	199	0	162	-788	1	0.06	0.01	0.27	
1K	0	-766	299	132	0	161	35	1	0.03	0.01	0.11	
1L	0	-766	549	132	0	161	-788	1	0.06	0.01	0.27	
1M	0	-436	299	199	0	162	35	1	0.03	0.01	0.11	
1N	0	-436	549	199	0	162	-788	1	0.06	0.01	0.27	
1O	0	-436	299	132	0	161	35	1	0.03	0.01	0.11	
1P	0	-436	549	132	0	161	-788	1	0.06	0.01	0.27	
2	0	-4849	2523	1140	0	1112	-2145	1	0.25	0.09	1.30	NON verif.
1A	80	-651	366	176	0	21	50	1	0.04	0.01	0.02	
1B	80	-651	443	176	0	21	-141	1	0.04	0.01	0.05	
1C	80	-651	366	155	0	37	50	1	0.04	0.01	0.03	
1D	80	-651	443	155	0	37	-141	1	0.04	0.01	0.05	
1E	80	-550	366	176	0	21	50	1	0.04	0.01	0.02	
1F	80	-550	443	176	0	21	-141	1	0.04	0.01	0.05	

COMUNE DI VALVA - SA -

FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012

CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO

SISMICO O DEMOLIZIONE E

RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.

1G	80	-550	366	155	0	37	50	1	0.04	0.01	0.03
1H	80	-550	443	155	0	37	-141	1	0.04	0.01	0.05
1I	80	-766	279	199	0	3	266	1	0.03	0.01	0.09
1J	80	-766	530	199	0	3	-357	1	0.05	0.01	0.12
1K	80	-766	279	132	0	56	266	1	0.03	0.01	0.09
1L	80	-766	530	132	0	56	-357	1	0.05	0.01	0.12
1M	80	-436	279	199	0	3	266	1	0.03	0.01	0.09
1N	80	-436	530	199	0	3	-357	1	0.05	0.01	0.12
1O	80	-436	279	132	0	56	266	1	0.03	0.01	0.09
1P	80	-436	530	132	0	56	-357	1	0.05	0.01	0.12
2	80	-4849	2498	1140	0	200	-137	1	0.25	0.09	0.14

1A	160	-651	346	176	0	-120	335	1	0.03	0.01	0.11
1B	160	-651	423	176	0	-120	205	1	0.04	0.01	0.09
1C	160	-651	346	155	0	-86	335	1	0.03	0.01	0.11
1D	160	-651	423	155	0	-86	205	1	0.04	0.01	0.07
1E	160	-550	346	176	0	-120	335	1	0.03	0.01	0.11
1F	160	-550	423	176	0	-120	205	1	0.04	0.01	0.09
1G	160	-550	346	155	0	-86	335	1	0.03	0.01	0.11
1H	160	-550	423	155	0	-86	205	1	0.04	0.01	0.07
1I	160	-766	259	199	0	-157	481	1	0.03	0.01	0.16
1J	160	-766	510	199	0	-157	59	1	0.05	0.01	0.11
1K	160	-766	259	132	0	-49	481	1	0.03	0.01	0.16
1L	160	-766	510	132	0	-49	59	1	0.05	0.01	0.03
1M	160	-436	259	199	0	-157	481	1	0.03	0.01	0.16
1N	160	-436	510	199	0	-157	59	1	0.05	0.01	0.11
1O	160	-436	259	132	0	-49	481	1	0.03	0.01	0.16
1P	160	-436	510	132	0	-49	59	1	0.05	0.01	0.03
2	160	-4849	2472	1140	0	-713	1851	1	0.25	0.09	0.89

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-651	162	335	1	0.8493	0.9916	0.9973	--	--	0.01	--	0.24	Snell. 'zx'= 45
1B	-651	162	-503	1	0.8493	0.9916	0.9985	--	--	0.01	--	0.30	Snell. 'zx'= 45
1C	-651	161	335	1	0.8493	0.9930	0.9973	--	--	0.01	--	0.24	Snell. 'zx'= 45
1D	-651	161	-503	1	0.8493	0.9930	0.9985	--	--	0.01	--	0.30	Snell. 'zx'= 45
1E	-550	162	335	1	0.8493	0.9929	0.9977	--	--	0.01	--	0.24	Snell. 'zx'= 45
1F	-550	162	-503	1	0.8493	0.9929	0.9988	--	--	0.01	--	0.29	Snell. 'zx'= 45
1G	-550	161	335	1	0.8493	0.9941	0.9977	--	--	0.01	--	0.24	Snell. 'zx'= 45
1H	-550	161	-503	1	0.8493	0.9941	0.9988	--	--	0.01	--	0.29	Snell. 'zx'= 45
1I	-766	162	481	1	0.8493	0.9892	1.0004	--	--	0.02	--	0.29	Snell. 'zx'= 45
1J	-766	162	-788	1	0.8493	0.9892	0.9997	--	--	0.02	--	0.40	Snell. 'zx'= 45
1K	-766	161	481	1	0.8493	0.9937	1.0004	--	--	0.02	--	0.29	Snell. 'zx'= 45
1L	-766	161	-788	1	0.8493	0.9937	0.9997	--	--	0.02	--	0.40	Snell. 'zx'= 45
1M	-436	162	481	1	0.8493	0.9939	1.0002	--	--	0.01	--	0.28	Snell. 'zx'= 45
1N	-436	162	-788	1	0.8493	0.9939	0.9998	--	--	0.01	--	0.39	Snell. 'zx'= 45
1O	-436	161	481	1	0.8493	0.9964	1.0002	--	--	0.01	--	0.28	Snell. 'zx'= 45
1P	-436	161	-788	1	0.8493	0.9964	0.9998	--	--	0.01	--	0.39	Snell. 'zx'= 45
2	-4849	1112	-2145	1	0.8493	0.9425	0.9759	--	--	0.11	--	1.54	NON Verif. (stabilità)

ASTA NUM. 13 NI 48 NF 18 Lungh. 160.0 cm SEZ. 4 Ps HEA 140

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 24.65 24.65 kg/m

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-377	-452	-157	0	-89	314	1	0.05	0.01	0.11	
1B	0	-377	-376	-157	0	-89	185	1	0.04	0.01	0.07	
1C	0	-377	-452	-177	0	-122	314	1	0.05	0.01	0.11	
1D	0	-377	-376	-177	0	-122	185	1	0.04	0.01	0.09	
1E	0	-370	-452	-157	0	-89	314	1	0.05	0.01	0.11	
1F	0	-370	-376	-157	0	-89	185	1	0.04	0.01	0.07	
1G	0	-370	-452	-177	0	-122	314	1	0.05	0.01	0.11	
1H	0	-370	-376	-177	0	-122	185	1	0.04	0.01	0.09	
1I	0	-384	-539	-133	0	-52	459	1	0.05	0.01	0.16	
1J	0	-384	-289	-133	0	-52	40	1	0.03	0.01	0.04	
1K	0	-384	-539	-201	0	-160	459	1	0.05	0.01	0.16	
1L	0	-384	-289	-201	0	-160	40	1	0.03	0.01	0.11	
1M	0	-362	-539	-133	0	-52	459	1	0.05	0.01	0.16	
1N	0	-362	-289	-133	0	-52	40	1	0.03	0.01	0.04	
1O	0	-362	-539	-201	0	-160	459	1	0.05	0.01	0.16	
1P	0	-362	-289	-201	0	-160	40	1	0.03	0.01	0.11	
2	0	-3175	-2690	-1153	0	-733	1695	1	0.27	0.06	0.84	
1A	80	-377	-472	-157	0	36	5	1	0.05	0.01	0.03	
1B	80	-377	-395	-157	0	36	-185	1	0.04	0.01	0.06	

COMUNE DI VALVA - SA -

FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012

CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO

SISMICO O DEMOLIZIONE E

RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.

1C	80	-377	-472	-177	0	20	5	1	0.05	0.01	0.01	
1D	80	-377	-395	-177	0	20	-185	1	0.04	0.01	0.06	
1E	80	-370	-472	-157	0	36	5	1	0.05	0.01	0.03	
1F	80	-370	-395	-157	0	36	-185	1	0.04	0.01	0.06	
1G	80	-370	-472	-177	0	20	5	1	0.05	0.01	0.01	
1H	80	-370	-395	-177	0	20	-185	1	0.04	0.01	0.06	
1I	80	-384	-558	-133	0	55	220	1	0.06	0.01	0.07	
1J	80	-384	-309	-133	0	55	-399	1	0.03	0.01	0.14	
1K	80	-384	-558	-201	0	1	220	1	0.06	0.01	0.07	
1L	80	-384	-309	-201	0	1	-399	1	0.03	0.01	0.14	
1M	80	-362	-558	-133	0	55	220	1	0.06	0.01	0.07	
1N	80	-362	-309	-133	0	55	-399	1	0.03	0.01	0.14	
1O	80	-362	-558	-201	0	1	220	1	0.06	0.01	0.07	
1P	80	-362	-309	-201	0	1	-399	1	0.03	0.01	0.14	
2	80	-3175	-2716	-1153	0	189	-467	1	0.27	0.06	0.16	
1A	160	-377	-492	-157	0	161	-319	1	0.05	0.01	0.12	
1B	160	-377	-415	-157	0	161	-570	1	0.04	0.01	0.19	
1C	160	-377	-492	-177	0	162	-319	1	0.05	0.01	0.12	
1D	160	-377	-415	-177	0	162	-570	1	0.04	0.01	0.19	
1E	160	-370	-492	-157	0	161	-319	1	0.05	0.01	0.12	
1F	160	-370	-415	-157	0	161	-570	1	0.04	0.01	0.19	
1G	160	-370	-492	-177	0	162	-319	1	0.05	0.01	0.12	
1H	160	-370	-415	-177	0	162	-570	1	0.04	0.01	0.19	
1I	160	-384	-578	-133	0	161	-36	1	0.06	0.01	0.11	
1J	160	-384	-329	-133	0	161	-854	1	0.03	0.01	0.29	
1K	160	-384	-578	-201	0	162	-36	1	0.06	0.01	0.11	
1L	160	-384	-329	-201	0	162	-854	1	0.03	0.01	0.29	
1M	160	-362	-578	-133	0	161	-36	1	0.06	0.01	0.11	
1N	160	-362	-329	-133	0	161	-854	1	0.03	0.01	0.29	
1O	160	-362	-578	-201	0	162	-36	1	0.06	0.01	0.11	
1P	160	-362	-329	-201	0	162	-854	1	0.03	0.01	0.29	
2	160	-3175	-2741	-1153	0	1111	-2649	1	0.28	0.06	1.58	NON verif.

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-377	161	-319	1	0.8493	0.9959	0.9979	--	--	0.01	--	0.23 Snell.	'zx'= 45
1B	-377	161	-570	1	0.8493	0.9959	0.9993	--	--	0.01	--	0.31 Snell.	'zx'= 45
1C	-377	162	-319	1	0.8493	0.9951	0.9979	--	--	0.01	--	0.23 Snell.	'zx'= 45
1D	-377	162	-570	1	0.8493	0.9951	0.9993	--	--	0.01	--	0.31 Snell.	'zx'= 45
1E	-370	161	-319	1	0.8493	0.9960	0.9980	--	--	0.01	--	0.23 Snell.	'zx'= 45
1F	-370	161	-570	1	0.8493	0.9960	0.9993	--	--	0.01	--	0.31 Snell.	'zx'= 45
1G	-370	162	-319	1	0.8493	0.9952	0.9980	--	--	0.01	--	0.23 Snell.	'zx'= 45
1H	-370	162	-570	1	0.8493	0.9952	0.9993	--	--	0.01	--	0.31 Snell.	'zx'= 45
1I	-384	161	459	1	0.8493	0.9968	0.9999	--	--	0.01	--	0.28 Snell.	'zx'= 45
1J	-384	161	-854	1	0.8493	0.9968	0.9999	--	--	0.01	--	0.41 Snell.	'zx'= 45
1K	-384	162	459	1	0.8493	0.9946	0.9999	--	--	0.01	--	0.28 Snell.	'zx'= 45
1L	-384	162	-854	1	0.8493	0.9946	0.9999	--	--	0.01	--	0.41 Snell.	'zx'= 45
1M	-362	161	459	1	0.8493	0.9970	0.9999	--	--	0.01	--	0.28 Snell.	'zx'= 45
1N	-362	161	-854	1	0.8493	0.9970	0.9999	--	--	0.01	--	0.41 Snell.	'zx'= 45
1O	-362	162	459	1	0.8493	0.9949	0.9999	--	--	0.01	--	0.28 Snell.	'zx'= 45
1P	-362	162	-854	1	0.8493	0.9949	0.9999	--	--	0.01	--	0.41 Snell.	'zx'= 45
2	-3175	1111	-2649	1	0.8493	0.9617	0.9883	--	--	0.07	--	1.70	NON Verif.(stabilità)

ASTA NUM. 14 NI 14 NF 48 Lungh. 450.0 cm SEZ. 4 Ps HEA 140

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 24.65 24.65 kg/m

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-414	149	38	0	72	-234	1	0.01	0.01	0.08	
1B	0	-414	233	38	0	72	-486	1	0.02	0.01	0.16	
1C	0	-414	149	22	0	33	-234	1	0.01	0.01	0.08	
1D	0	-414	233	22	0	33	-486	1	0.02	0.01	0.16	
1E	0	-325	149	38	0	72	-234	1	0.01	0.01	0.08	
1F	0	-325	233	38	0	72	-486	1	0.02	0.01	0.16	
1G	0	-325	149	22	0	33	-234	1	0.01	0.01	0.08	
1H	0	-325	233	22	0	33	-486	1	0.02	0.01	0.16	
1I	0	-513	53	58	0	117	51	1	0.01	0.01	0.08	
1J	0	-513	329	58	0	117	-770	1	0.03	0.01	0.26	
1K	0	-513	53	2	0	-12	51	1	0.01	0.01	0.02	
1L	0	-513	329	2	0	-12	-770	1	0.03	0.01	0.26	
1M	0	-226	53	58	0	117	51	1	0.01	0.00	0.08	
1N	0	-226	329	58	0	117	-770	1	0.03	0.00	0.26	
1O	0	-226	53	2	0	-12	51	1	0.01	0.00	0.02	
1P	0	-226	329	2	0	-12	-770	1	0.03	0.00	0.26	

COMUNE DI VALVA - SA -

FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012

CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO

SISMICO O DEMOLIZIONE E

RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.

2	0	-3151	936	210	0	367	-2191	1	0.09	0.06	0.81
1A	225	-414	93	38	0	-15	38	1	0.01	0.01	0.01
1B	225	-414	178	38	0	-15	-24	1	0.02	0.01	0.01
1C	225	-414	93	22	0	-16	38	1	0.01	0.01	0.01
1D	225	-414	178	22	0	-16	-24	1	0.02	0.01	0.01
1E	225	-325	93	38	0	-15	38	1	0.01	0.01	0.01
1F	225	-325	178	38	0	-15	-24	1	0.02	0.01	0.01
1G	225	-325	93	22	0	-16	38	1	0.01	0.01	0.01
1H	225	-325	178	22	0	-16	-24	1	0.02	0.01	0.01
1I	225	-513	-2	58	0	-14	107	1	0.00	0.01	0.04
1J	225	-513	273	58	0	-14	-93	1	0.03	0.01	0.03
1K	225	-513	-2	2	0	-17	107	1	0.00	0.01	0.04
1L	225	-513	273	2	0	-17	-93	1	0.03	0.01	0.03
1M	225	-226	-2	58	0	-14	107	1	0.00	0.00	0.04
1N	225	-226	273	58	0	-14	-93	1	0.03	0.00	0.03
1O	225	-226	-2	2	0	-17	107	1	0.00	0.00	0.04
1P	225	-226	273	2	0	-17	-93	1	0.03	0.00	0.03
2	225	-3151	863	210	0	-105	-167	1	0.09	0.06	0.08
1A	450	-414	38	38	0	-101	185	1	0.00	0.01	0.07
1B	450	-414	122	38	0	-101	314	1	0.01	0.01	0.11
1C	450	-414	38	22	0	-64	185	1	0.00	0.01	0.06
1D	450	-414	122	22	0	-64	314	1	0.01	0.01	0.11
1E	450	-325	38	38	0	-101	185	1	0.00	0.01	0.07
1F	450	-325	122	38	0	-101	314	1	0.01	0.01	0.11
1G	450	-325	38	22	0	-64	185	1	0.00	0.01	0.06
1H	450	-325	122	22	0	-64	314	1	0.01	0.01	0.11
1I	450	-513	-58	58	0	-144	40	1	0.01	0.01	0.10
1J	450	-513	218	58	0	-144	459	1	0.02	0.01	0.16
1K	450	-513	-58	2	0	-21	40	1	0.01	0.01	0.02
1L	450	-513	218	2	0	-21	459	1	0.02	0.01	0.16
1M	450	-226	-58	58	0	-144	40	1	0.01	0.00	0.10
1N	450	-226	218	58	0	-144	459	1	0.02	0.00	0.16
1O	450	-226	-58	2	0	-21	40	1	0.01	0.00	0.02
1P	450	-226	218	2	0	-21	459	1	0.02	0.00	0.16
2	450	-3151	791	210	0	-577	1694	1	0.08	0.06	0.73

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-414	-101	-234	1	0.3588	0.9862	0.9971	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'zx'= 128
1B	-414	-101	-486	1	0.3588	0.9862	0.9970	--	--	0.02	--	0.26	Snell. 'zx'= 128
1C	-414	-64	-234	1	0.3588	0.9862	0.9971	--	--	0.02	--	0.14	Snell. 'zx'= 128
1D	-414	-64	-486	1	0.3588	0.9862	0.9970	--	--	0.02	--	0.23	Snell. 'zx'= 128
1E	-325	-101	-234	1	0.3588	0.9892	0.9977	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'zx'= 128
1F	-325	-101	-486	1	0.3588	0.9892	0.9976	--	--	0.02	--	0.25	Snell. 'zx'= 128
1G	-325	-64	-234	1	0.3588	0.9892	0.9977	--	--	0.02	--	0.14	Snell. 'zx'= 128
1H	-325	-64	-486	1	0.3588	0.9892	0.9976	--	--	0.02	--	0.23	Snell. 'zx'= 128
1I	-513	-144	107	1	0.3588	0.9829	1.0106	--	--	0.03	--	0.16	Snell. 'zx'= 128
1J	-513	-144	-770	1	0.3588	0.9829	0.9962	--	--	0.03	--	0.39	Snell. 'zx'= 128
1K	-513	-21	107	1	0.3588	1.0215	1.0106	--	--	0.03	--	0.08	Snell. 'zx'= 128
1L	-513	-21	-770	1	0.3588	1.0215	0.9962	--	--	0.03	--	0.30	Snell. 'zx'= 128
1M	-226	-144	107	1	0.3588	0.9925	1.0046	--	--	0.01	--	0.15	Snell. 'zx'= 128
1N	-226	-144	-770	1	0.3588	0.9925	0.9984	--	--	0.01	--	0.37	Snell. 'zx'= 128
1O	-226	-21	107	1	0.3588	1.0095	1.0046	--	--	0.01	--	0.06	Snell. 'zx'= 128
1P	-226	-21	-770	1	0.3588	1.0095	0.9984	--	--	0.01	--	0.29	Snell. 'zx'= 128
2	-3151	-577	-2191	1	0.3588	0.8949	0.9605	--	--	0.16	--	1.24	NON Verif. (stabilità)

COMUNE DI VALVA - SA -**FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012****CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO SISMICO O DEMOLIZIONE E****RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.****Tabulato di calcolo elevazione**

Lavoro: **Ante operam** Intestazione lavoro: **MasterSap Versione**
Elemento: **TRAVE** Metodo di verifica: **Eurocodice 3 - NTC 2008**
Gruppo: **1** Descrizione: **Pilastr**
Tabella: **Tabella pilastri**
Tipo acciaio: **S 235 (Fe 360)** Beta piano 'yx': **1.000** Beta piano 'zx': **1.000**
Tipologia sismica yx: **Senza prescrizioni aggiuntive**
Tipologia sismica zx: **Senza prescrizioni aggiuntive**
 γ_{M0} : **1.410** γ_{M1} : **1.410** γ_{M1}' : **1.410** γ_{M2} : **1.680** γ_{rv} : **0.000** γ_{M0} Pf: **1.350** γ_{M1} Pf: **1.350**
Tipo collegamento: **saldato** Connessione su un solo lato Connessione sul lato corto (solo 'L')

ASTA NUM. 1 NI 1 NF 2 Lungh. 340.0 cm SEZ. 3 Ps HEA 180
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm		kg			kg*m						
1A	0	-684	-29	181	0	226	35	1	0.01	0.01	0.08	
1B	0	-684	-25	181	0	226	24	1	0.01	0.01	0.08	
1C	0	-684	-29	152	0	164	35	1	0.00	0.01	0.06	
1D	0	-684	-25	152	0	164	24	1	0.00	0.01	0.06	
1E	0	-672	-29	181	0	226	35	1	0.01	0.01	0.08	
1F	0	-672	-25	181	0	226	24	1	0.01	0.01	0.08	
1G	0	-672	-29	152	0	164	35	1	0.00	0.01	0.06	
1H	0	-672	-25	152	0	164	24	1	0.00	0.01	0.06	
1I	0	-697	-34	214	0	295	47	1	0.01	0.01	0.11	
1J	0	-697	-20	214	0	295	11	1	0.01	0.01	0.11	
1K	0	-697	-34	119	0	95	47	1	0.00	0.01	0.04	
1L	0	-697	-20	119	0	95	11	1	0.00	0.01	0.04	
1M	0	-658	-34	214	0	295	47	1	0.01	0.01	0.11	
1N	0	-658	-20	214	0	295	11	1	0.01	0.01	0.11	
1O	0	-658	-34	119	0	95	47	1	0.00	0.01	0.04	
1P	0	-658	-20	119	0	95	11	1	0.00	0.01	0.04	
2	0	-3591	-41	1151	0	1349	51	1	0.03	0.05	0.51	
1A	170	-623	-29	181	0	-82	-15	1	0.01	0.01	0.03	
1B	170	-623	-25	181	0	-82	-18	1	0.01	0.01	0.03	
1C	170	-623	-29	152	0	-94	-15	1	0.00	0.01	0.04	
1D	170	-623	-25	152	0	-94	-18	1	0.00	0.01	0.04	
1E	170	-611	-29	181	0	-82	-15	1	0.01	0.01	0.03	
1F	170	-611	-25	181	0	-82	-18	1	0.01	0.01	0.03	
1G	170	-611	-29	152	0	-94	-15	1	0.00	0.01	0.04	
1H	170	-611	-25	152	0	-94	-18	1	0.00	0.01	0.04	
1I	170	-637	-34	214	0	-68	-11	1	0.01	0.01	0.03	
1J	170	-637	-20	214	0	-68	-22	1	0.01	0.01	0.03	
1K	170	-637	-34	119	0	-107	-11	1	0.00	0.01	0.04	
1L	170	-637	-20	119	0	-107	-22	1	0.00	0.01	0.04	
1M	170	-597	-34	214	0	-68	-11	1	0.01	0.01	0.03	
1N	170	-597	-20	214	0	-68	-22	1	0.01	0.01	0.03	
1O	170	-597	-34	119	0	-107	-11	1	0.00	0.01	0.04	
1P	170	-597	-20	119	0	-107	-22	1	0.00	0.01	0.04	
2	170	-3513	-41	1151	0	-607	-19	1	0.03	0.05	0.23	
1A	340	-563	-29	181	0	-389	-65	1	0.01	0.01	0.15	
1B	340	-563	-25	181	0	-389	-60	1	0.01	0.01	0.15	
1C	340	-563	-29	152	0	-352	-65	1	0.00	0.01	0.13	
1D	340	-563	-25	152	0	-352	-60	1	0.00	0.01	0.13	
1E	340	-551	-29	181	0	-389	-65	1	0.01	0.01	0.15	
1F	340	-551	-25	181	0	-389	-60	1	0.01	0.01	0.15	
1G	340	-551	-29	152	0	-352	-65	1	0.00	0.01	0.13	
1H	340	-551	-25	152	0	-352	-60	1	0.00	0.01	0.13	
1I	340	-576	-34	214	0	-431	-70	1	0.01	0.01	0.16	
1J	340	-576	-20	214	0	-431	-56	1	0.01	0.01	0.16	
1K	340	-576	-34	119	0	-310	-70	1	0.00	0.01	0.12	
1L	340	-576	-20	119	0	-310	-56	1	0.00	0.01	0.12	
1M	340	-537	-34	214	0	-431	-70	1	0.01	0.01	0.16	
1N	340	-537	-20	214	0	-431	-56	1	0.01	0.01	0.16	
1O	340	-537	-34	119	0	-310	-70	1	0.00	0.01	0.12	
1P	340	-537	-20	119	0	-310	-56	1	0.00	0.01	0.12	
2	340	-3434	-41	1151	0	-2563	-89	1	0.03	0.04	0.96	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

COMUNE DI VALVA - SA -

FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012

CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO

SISMICO O DEMOLIZIONE E

RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	--	-----											
	kg	kg*m											
1A	-684	-389	-65	1	0.6566	0.9918	0.9980	--	--	0.01	--	0.17 Snell.	'zx'= 75
1B	-684	-389	-60	1	0.6566	0.9918	0.9988	--	--	0.01	--	0.17 Snell.	'zx'= 75
1C	-684	-352	-65	1	0.6566	0.9930	0.9980	--	--	0.01	--	0.16 Snell.	'zx'= 75
1D	-684	-352	-60	1	0.6566	0.9930	0.9988	--	--	0.01	--	0.16 Snell.	'zx'= 75
1E	-672	-389	-65	1	0.6566	0.9920	0.9981	--	--	0.01	--	0.17 Snell.	'zx'= 75
1F	-672	-389	-60	1	0.6566	0.9920	0.9988	--	--	0.01	--	0.17 Snell.	'zx'= 75
1G	-672	-352	-65	1	0.6566	0.9932	0.9981	--	--	0.01	--	0.16 Snell.	'zx'= 75
1H	-672	-352	-60	1	0.6566	0.9932	0.9988	--	--	0.01	--	0.16 Snell.	'zx'= 75
1I	-697	-431	-70	1	0.6566	0.9912	0.9973	--	--	0.01	--	0.19 Snell.	'zx'= 75
1J	-697	-431	-56	1	0.6566	0.9912	0.9997	--	--	0.01	--	0.18 Snell.	'zx'= 75
1K	-697	-310	-70	1	0.6566	0.9947	0.9973	--	--	0.01	--	0.14 Snell.	'zx'= 75
1L	-697	-310	-56	1	0.6566	0.9947	0.9997	--	--	0.01	--	0.14 Snell.	'zx'= 75
1M	-658	-431	-70	1	0.6566	0.9917	0.9974	--	--	0.01	--	0.19 Snell.	'zx'= 75
1N	-658	-431	-56	1	0.6566	0.9917	0.9997	--	--	0.01	--	0.18 Snell.	'zx'= 75
1O	-658	-310	-70	1	0.6566	0.9950	0.9974	--	--	0.01	--	0.14 Snell.	'zx'= 75
1P	-658	-310	-56	1	0.6566	0.9950	0.9997	--	--	0.01	--	0.14 Snell.	'zx'= 75
2	-3591	-2563	-89	1	0.6566	0.9601	0.9887	--	--	0.07	--	1.01	NON Verif.(stabilità)

ASTA NUM. 2 NI 3 NF 4 Lungh. 340.0 cm SEZ. 3 Ps HEA 180
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	
	cm		kg			kg*m						
1A	0	-1197	-1	429	0	638	4	1	0.01	0.02	0.24	
1B	0	-1197	5	429	0	638	-8	1	0.01	0.02	0.24	
1C	0	-1197	-1	150	0	48	4	1	0.00	0.02	0.02	
1D	0	-1197	5	150	0	48	-8	1	0.00	0.02	0.02	
1E	0	-1089	-1	429	0	638	4	1	0.01	0.01	0.24	
1F	0	-1089	5	429	0	638	-8	1	0.01	0.01	0.24	
1G	0	-1089	-1	150	0	48	4	1	0.00	0.01	0.02	
1H	0	-1089	5	150	0	48	-8	1	0.00	0.01	0.02	
1I	0	-1319	-8	746	0	1305	19	1	0.02	0.02	0.49	
1J	0	-1319	11	746	0	1305	-23	1	0.02	0.02	0.49	
1K	0	-1319	-8	-167	0	-619	19	1	0.00	0.02	0.23	
1L	0	-1319	11	-167	0	-619	-23	1	0.00	0.02	0.23	
1M	0	-967	-8	746	0	1305	19	1	0.02	0.01	0.49	
1N	0	-967	11	746	0	1305	-23	1	0.02	0.01	0.49	
1O	0	-967	-8	-167	0	-619	19	1	0.00	0.01	0.23	
1P	0	-967	11	-167	0	-619	-23	1	0.00	0.01	0.23	
2	0	-6706	-5	2123	0	2512	11	1	0.06	0.09	0.94	
1A	170	-1136	-1	429	0	-92	2	1	0.01	0.01	0.03	
1B	170	-1136	5	429	0	-92	-1	1	0.01	0.01	0.03	
1C	170	-1136	-1	150	0	-206	2	1	0.00	0.01	0.08	
1D	170	-1136	5	150	0	-206	-1	1	0.00	0.01	0.08	
1E	170	-1029	-1	429	0	-92	2	1	0.01	0.01	0.03	
1F	170	-1029	5	429	0	-92	-1	1	0.01	0.01	0.03	
1G	170	-1029	-1	150	0	-206	2	1	0.00	0.01	0.08	
1H	170	-1029	5	150	0	-206	-1	1	0.00	0.01	0.08	
1I	170	-1258	-8	746	0	37	5	1	0.02	0.02	0.01	
1J	170	-1258	11	746	0	37	-4	1	0.02	0.02	0.01	
1K	170	-1258	-8	-167	0	-336	5	1	0.00	0.02	0.13	
1L	170	-1258	11	-167	0	-336	-4	1	0.00	0.02	0.13	
1M	170	-907	-8	746	0	37	5	1	0.02	0.01	0.01	
1N	170	-907	11	746	0	37	-4	1	0.02	0.01	0.01	
1O	170	-907	-8	-167	0	-336	5	1	0.00	0.01	0.13	
1P	170	-907	11	-167	0	-336	-4	1	0.00	0.01	0.13	
2	170	-6628	-5	2123	0	-1097	3	1	0.06	0.09	0.41	
1A	340	-1076	-1	429	0	-822	-0	1	0.01	0.01	0.31	
1B	340	-1076	5	429	0	-822	7	1	0.01	0.01	0.31	
1C	340	-1076	-1	150	0	-461	-0	1	0.00	0.01	0.17	
1D	340	-1076	5	150	0	-461	7	1	0.00	0.01	0.17	
1E	340	-968	-1	429	0	-822	-0	1	0.01	0.01	0.31	
1F	340	-968	5	429	0	-822	7	1	0.01	0.01	0.31	
1G	340	-968	-1	150	0	-461	-0	1	0.00	0.01	0.17	
1H	340	-968	5	150	0	-461	7	1	0.00	0.01	0.17	
1I	340	-1198	-8	746	0	-1230	-9	1	0.02	0.02	0.46	
1J	340	-1198	11	746	0	-1230	16	1	0.02	0.02	0.46	
1K	340	-1198	-8	-167	0	-52	-9	1	0.00	0.02	0.02	
1L	340	-1198	11	-167	0	-52	16	1	0.00	0.02	0.02	
1M	340	-846	-8	746	0	-1230	-9	1	0.02	0.01	0.46	
1N	340	-846	11	746	0	-1230	16	1	0.02	0.01	0.46	
1O	340	-846	-8	-167	0	-52	-9	1	0.00	0.01	0.02	
1P	340	-846	11	-167	0	-52	16	1	0.00	0.01	0.02	
2	340	-6549	-5	2123	0	-4706	-5	1	0.06	0.09	1.77	NON verif.

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

COMUNE DI VALVA - SA -

FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012

CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO

SISMICO O DEMOLIZIONE E

RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-1197	-822	4	1	0.6566	0.9849	1.0004	--	--	0.02	--	0.33	Snell. 'zx'= 75
1B	-1197	-822	-8	1	0.6566	0.9849	0.9939	--	--	0.02	--	0.33	Snell. 'zx'= 75
1C	-1197	-461	4	1	0.6566	0.9947	1.0004	--	--	0.02	--	0.20	Snell. 'zx'= 75
1D	-1197	-461	-8	1	0.6566	0.9947	0.9939	--	--	0.02	--	0.20	Snell. 'zx'= 75
1E	-1089	-822	4	1	0.6566	0.9862	1.0004	--	--	0.02	--	0.33	Snell. 'zx'= 75
1F	-1089	-822	-8	1	0.6566	0.9862	0.9944	--	--	0.02	--	0.33	Snell. 'zx'= 75
1G	-1089	-461	4	1	0.6566	0.9952	1.0004	--	--	0.02	--	0.19	Snell. 'zx'= 75
1H	-1089	-461	-8	1	0.6566	0.9952	0.9944	--	--	0.02	--	0.20	Snell. 'zx'= 75
1I	-1319	1305	19	1	0.6566	0.9833	0.9968	--	--	0.03	--	0.51	Snell. 'zx'= 75
1J	-1319	1305	-23	1	0.6566	0.9833	0.9948	--	--	0.03	--	0.51	Snell. 'zx'= 75
1K	-1319	-619	19	1	0.6566	0.9982	0.9968	--	--	0.03	--	0.26	Snell. 'zx'= 75
1L	-1319	-619	-23	1	0.6566	0.9982	0.9948	--	--	0.03	--	0.26	Snell. 'zx'= 75
1M	-967	1305	19	1	0.6566	0.9878	0.9977	--	--	0.02	--	0.51	Snell. 'zx'= 75
1N	-967	1305	-23	1	0.6566	0.9878	0.9962	--	--	0.02	--	0.51	Snell. 'zx'= 75
1O	-967	-619	19	1	0.6566	0.9986	0.9977	--	--	0.02	--	0.25	Snell. 'zx'= 75
1P	-967	-619	-23	1	0.6566	0.9986	0.9962	--	--	0.02	--	0.26	Snell. 'zx'= 75
2	-6706	-4706	11	1	0.6566	0.9247	0.9856	--	--	0.13	--	1.77	NON Verif. (stabilità)

ASTA NUM. 3 NI 5 NF 6 Lungh. 340.0 cm SEZ. 3 Ps HEA 180
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
			kg			kg*m						
1A	0	-1097	6	424	0	641	-4	1	0.01	0.01	0.24	
1B	0	-1097	13	424	0	641	-17	1	0.01	0.01	0.24	
1C	0	-1097	6	69	0	-90	-4	1	0.00	0.01	0.03	
1D	0	-1097	13	69	0	-90	-17	1	0.00	0.01	0.03	
1E	0	-939	6	424	0	641	-4	1	0.01	0.01	0.24	
1F	0	-939	13	424	0	641	-17	1	0.01	0.01	0.24	
1G	0	-939	6	69	0	-90	-4	1	0.00	0.01	0.03	
1H	0	-939	13	69	0	-90	-17	1	0.00	0.01	0.03	
1I	0	-1281	-1	836	0	1490	10	1	0.02	0.02	0.56	
1J	0	-1281	19	836	0	1490	-31	1	0.02	0.02	0.56	
1K	0	-1281	-1	-344	0	-939	10	1	0.01	0.02	0.35	
1L	0	-1281	19	-344	0	-939	-31	1	0.01	0.02	0.35	
1M	0	-755	-1	836	0	1490	10	1	0.02	0.01	0.56	
1N	0	-755	19	836	0	1490	-31	1	0.02	0.01	0.56	
1O	0	-755	-1	-344	0	-939	10	1	0.01	0.01	0.35	
1P	0	-755	19	-344	0	-939	-31	1	0.01	0.01	0.35	
2	0	-5858	8	1780	0	1990	-2	1	0.05	0.08	0.75	
1A	170	-1037	6	424	0	-79	7	1	0.01	0.01	0.03	
1B	170	-1037	13	424	0	-79	4	1	0.01	0.01	0.03	
1C	170	-1037	6	69	0	-207	7	1	0.00	0.01	0.08	
1D	170	-1037	13	69	0	-207	4	1	0.00	0.01	0.08	
1E	170	-879	6	424	0	-79	7	1	0.01	0.01	0.03	
1F	170	-879	13	424	0	-79	4	1	0.01	0.01	0.03	
1G	170	-879	6	69	0	-207	7	1	0.00	0.01	0.08	
1H	170	-879	13	69	0	-207	4	1	0.00	0.01	0.08	
1I	170	-1220	-1	836	0	68	9	1	0.02	0.02	0.03	
1J	170	-1220	19	836	0	68	2	1	0.02	0.02	0.03	
1K	170	-1220	-1	-344	0	-355	9	1	0.01	0.02	0.13	
1L	170	-1220	19	-344	0	-355	2	1	0.01	0.02	0.13	
1M	170	-695	-1	836	0	68	9	1	0.02	0.01	0.03	
1N	170	-695	19	836	0	68	2	1	0.02	0.01	0.03	
1O	170	-695	-1	-344	0	-355	9	1	0.01	0.01	0.13	
1P	170	-695	19	-344	0	-355	2	1	0.01	0.01	0.13	
2	170	-5780	8	1780	0	-1036	11	1	0.05	0.08	0.39	
1A	340	-977	6	424	0	-800	18	1	0.01	0.01	0.30	
1B	340	-977	13	424	0	-800	26	1	0.01	0.01	0.30	
1C	340	-977	6	69	0	-323	18	1	0.00	0.01	0.12	
1D	340	-977	13	69	0	-323	26	1	0.00	0.01	0.12	
1E	340	-818	6	424	0	-800	18	1	0.01	0.01	0.30	
1F	340	-818	13	424	0	-800	26	1	0.01	0.01	0.30	
1G	340	-818	6	69	0	-323	18	1	0.00	0.01	0.12	
1H	340	-818	13	69	0	-323	26	1	0.00	0.01	0.12	
1I	340	-1160	-1	836	0	-1353	8	1	0.02	0.02	0.51	
1J	340	-1160	19	836	0	-1353	35	1	0.02	0.02	0.51	
1K	340	-1160	-1	-344	0	230	8	1	0.01	0.02	0.09	
1L	340	-1160	19	-344	0	230	35	1	0.01	0.02	0.09	
1M	340	-635	-1	836	0	-1353	8	1	0.02	0.01	0.51	
1N	340	-635	19	836	0	-1353	35	1	0.02	0.01	0.51	
1O	340	-635	-1	-344	0	230	8	1	0.01	0.01	0.09	
1P	340	-635	19	-344	0	230	35	1	0.01	0.01	0.09	
2	340	-5701	8	1780	0	-4061	24	1	0.05	0.07	1.53	NON verif.

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

COMUNE DI VALVA - SA -

FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012

CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO

SISMICO O DEMOLIZIONE E

RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	--	-----	-----										
	kg	kg*m											
1A	-1097	-800	18	1	0.6566	0.9861	0.9992	--	--	0.02	--	0.32	Snell. 'zx'= 75
1B	-1097	-800	26	1	0.6566	0.9861	0.9959	--	--	0.02	--	0.32	Snell. 'zx'= 75
1C	-1097	-323	18	1	0.6566	1.0018	0.9992	--	--	0.02	--	0.15	Snell. 'zx'= 75
1D	-1097	-323	26	1	0.6566	1.0018	0.9959	--	--	0.02	--	0.15	Snell. 'zx'= 75
1E	-939	-800	18	1	0.6566	0.9881	0.9994	--	--	0.02	--	0.32	Snell. 'zx'= 75
1F	-939	-800	26	1	0.6566	0.9881	0.9965	--	--	0.02	--	0.32	Snell. 'zx'= 75
1G	-939	-323	18	1	0.6566	1.0016	0.9994	--	--	0.02	--	0.14	Snell. 'zx'= 75
1H	-939	-323	26	1	0.6566	1.0016	0.9965	--	--	0.02	--	0.15	Snell. 'zx'= 75
1I	-1281	1490	10	1	0.6566	0.9838	1.0087	--	--	0.03	--	0.58	Snell. 'zx'= 75
1J	-1281	1490	35	1	0.6566	0.9838	0.9930	--	--	0.03	--	0.58	Snell. 'zx'= 75
1K	-1281	-939	10	1	0.6566	0.9915	1.0087	--	--	0.03	--	0.38	Snell. 'zx'= 75
1L	-1281	-939	35	1	0.6566	0.9915	0.9930	--	--	0.03	--	0.38	Snell. 'zx'= 75
1M	-755	1490	10	1	0.6566	0.9905	1.0051	--	--	0.01	--	0.57	Snell. 'zx'= 75
1N	-755	1490	35	1	0.6566	0.9905	0.9959	--	--	0.01	--	0.58	Snell. 'zx'= 75
1O	-755	-939	10	1	0.6566	0.9950	1.0051	--	--	0.01	--	0.37	Snell. 'zx'= 75
1P	-755	-939	35	1	0.6566	0.9950	0.9959	--	--	0.01	--	0.37	Snell. 'zx'= 75
2	-5858	-4061	24	1	0.6566	0.9383	1.0017	--	--	0.12	--	1.55	NON Verif. (stabilità)

ASTA NUM. 4 NI 7 NF 8 Lungh. 340.0 cm SEZ. 3 Ps HEA 180
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--	-----	-----	-----	-----	-----	-----					
	cm	kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m					
1A	0	-601	10	279	0	465	-8	1	0.01	0.01	0.17	
1B	0	-601	15	279	0	465	-19	1	0.01	0.01	0.17	
1C	0	-601	10	-21	0	-158	-8	1	0.00	0.01	0.06	
1D	0	-601	15	-21	0	-158	-19	1	0.00	0.01	0.06	
1E	0	-478	10	279	0	465	-8	1	0.01	0.01	0.17	
1F	0	-478	15	279	0	465	-19	1	0.01	0.01	0.17	
1G	0	-478	10	-21	0	-158	-8	1	0.00	0.01	0.06	
1H	0	-478	15	-21	0	-158	-19	1	0.00	0.01	0.06	
1I	0	-741	4	621	0	1178	5	1	0.02	0.01	0.44	
1J	0	-741	20	621	0	1178	-32	1	0.02	0.01	0.44	
1K	0	-741	4	-363	0	-871	5	1	0.01	0.01	0.33	
1L	0	-741	20	-363	0	-871	-32	1	0.01	0.01	0.33	
1M	0	-338	4	621	0	1178	5	1	0.02	0.00	0.44	
1N	0	-338	20	621	0	1178	-32	1	0.02	0.00	0.44	
1O	0	-338	4	-363	0	-871	5	1	0.01	0.00	0.33	
1P	0	-338	20	-363	0	-871	-32	1	0.01	0.00	0.33	
2	0	-2663	13	860	0	1022	-8	1	0.02	0.03	0.38	
1A	170	-541	10	279	0	-9	9	1	0.01	0.01	0.00	
1B	170	-541	15	279	0	-9	6	1	0.01	0.01	0.00	
1C	170	-541	10	-21	0	-123	9	1	0.00	0.01	0.05	
1D	170	-541	15	-21	0	-123	6	1	0.00	0.01	0.05	
1E	170	-418	10	279	0	-9	9	1	0.01	0.01	0.00	
1F	170	-418	15	279	0	-9	6	1	0.01	0.01	0.00	
1G	170	-418	10	-21	0	-123	9	1	0.00	0.01	0.05	
1H	170	-418	15	-21	0	-123	6	1	0.00	0.01	0.05	
1I	170	-681	4	621	0	122	12	1	0.02	0.01	0.05	
1J	170	-681	20	621	0	122	2	1	0.02	0.01	0.05	
1K	170	-681	4	-363	0	-254	12	1	0.01	0.01	0.10	
1L	170	-681	20	-363	0	-254	2	1	0.01	0.01	0.10	
1M	170	-278	4	621	0	122	12	1	0.02	0.00	0.05	
1N	170	-278	20	621	0	122	2	1	0.02	0.00	0.05	
1O	170	-278	4	-363	0	-254	12	1	0.01	0.00	0.10	
1P	170	-278	20	-363	0	-254	2	1	0.01	0.00	0.10	
2	170	-2584	13	860	0	-440	14	1	0.02	0.03	0.17	
1A	340	-480	10	279	0	-482	26	1	0.01	0.01	0.18	
1B	340	-480	15	279	0	-482	31	1	0.01	0.01	0.18	
1C	340	-480	10	-21	0	-88	26	1	0.00	0.01	0.03	
1D	340	-480	15	-21	0	-88	31	1	0.00	0.01	0.03	
1E	340	-357	10	279	0	-482	26	1	0.01	0.00	0.18	
1F	340	-357	15	279	0	-482	31	1	0.01	0.00	0.18	
1G	340	-357	10	-21	0	-88	26	1	0.00	0.00	0.03	
1H	340	-357	15	-21	0	-88	31	1	0.00	0.00	0.03	
1I	340	-620	4	621	0	-934	20	1	0.02	0.01	0.35	
1J	340	-620	20	621	0	-934	37	1	0.02	0.01	0.35	
1K	340	-620	4	-363	0	364	20	1	0.01	0.01	0.14	
1L	340	-620	20	-363	0	364	37	1	0.01	0.01	0.14	
1M	340	-217	4	621	0	-934	20	1	0.02	0.00	0.35	
1N	340	-217	20	621	0	-934	37	1	0.02	0.00	0.35	
1O	340	-217	4	-363	0	364	20	1	0.01	0.00	0.14	
1P	340	-217	20	-363	0	364	37	1	0.01	0.00	0.14	
2	340	-2505	13	860	0	-1901	35	1	0.02	0.03	0.72	

COMUNE DI VALVA - SA -

FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012

CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO

SISMICO O DEMOLIZIONE E

RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	--												
	kg	kg*m											
1A	-601	-482	26	1	0.6566	0.9924	0.9993	--	--	0.01	--	0.20	Snell. 'zx'= 75
1B	-601	-482	31	1	0.6566	0.9924	0.9979	--	--	0.01	--	0.20	Snell. 'zx'= 75
1C	-601	-158	26	1	0.6566	1.0036	0.9993	--	--	0.01	--	0.08	Snell. 'zx'= 75
1D	-601	-158	31	1	0.6566	1.0036	0.9979	--	--	0.01	--	0.08	Snell. 'zx'= 75
1E	-478	-482	26	1	0.6566	0.9940	0.9994	--	--	0.01	--	0.19	Snell. 'zx'= 75
1F	-478	-482	31	1	0.6566	0.9940	0.9983	--	--	0.01	--	0.20	Snell. 'zx'= 75
1G	-478	-158	26	1	0.6566	1.0029	0.9994	--	--	0.01	--	0.07	Snell. 'zx'= 75
1H	-478	-158	31	1	0.6566	1.0029	0.9983	--	--	0.01	--	0.07	Snell. 'zx'= 75
1I	-741	1178	20	1	0.6566	0.9906	1.0020	--	--	0.01	--	0.46	Snell. 'zx'= 75
1J	-741	1178	37	1	0.6566	0.9906	0.9961	--	--	0.01	--	0.46	Snell. 'zx'= 75
1K	-741	-871	20	1	0.6566	0.9930	1.0020	--	--	0.01	--	0.34	Snell. 'zx'= 75
1L	-741	-871	37	1	0.6566	0.9930	0.9961	--	--	0.01	--	0.35	Snell. 'zx'= 75
1M	-338	1178	20	1	0.6566	0.9957	1.0009	--	--	0.01	--	0.45	Snell. 'zx'= 75
1N	-338	1178	37	1	0.6566	0.9957	0.9982	--	--	0.01	--	0.45	Snell. 'zx'= 75
1O	-338	-871	20	1	0.6566	0.9968	1.0009	--	--	0.01	--	0.34	Snell. 'zx'= 75
1P	-338	-871	37	1	0.6566	0.9968	0.9982	--	--	0.01	--	0.34	Snell. 'zx'= 75
2	-2663	-1901	35	1	0.6566	0.9699	0.9985	--	--	0.05	--	0.75	Snell. 'zx'= 75

ASTA NUM. 5 NI 9 NF 10 Lungh. 340.0 cm SEZ. 3 Ps HEA 180
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--											
	cm	kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m					
1A	0	-1936	16	100	0	265	-36	1	0.00	0.03	0.10	
1B	0	-1936	22	100	0	265	-47	1	0.00	0.03	0.10	
1C	0	-1936	16	-236	0	-401	-36	1	0.01	0.03	0.15	
1D	0	-1936	22	-236	0	-401	-47	1	0.01	0.03	0.15	
1E	0	-1858	16	100	0	265	-36	1	0.00	0.02	0.10	
1F	0	-1858	22	100	0	265	-47	1	0.00	0.02	0.10	
1G	0	-1858	16	-236	0	-401	-36	1	0.01	0.02	0.15	
1H	0	-1858	22	-236	0	-401	-47	1	0.01	0.02	0.15	
1I	0	-2026	10	485	0	1026	-24	1	0.01	0.03	0.39	
1J	0	-2026	28	485	0	1026	-60	1	0.01	0.03	0.39	
1K	0	-2026	10	-621	0	-1163	-24	1	0.02	0.03	0.44	
1L	0	-2026	28	-621	0	-1163	-60	1	0.02	0.03	0.44	
1M	0	-1768	10	485	0	1026	-24	1	0.01	0.02	0.39	
1N	0	-1768	28	485	0	1026	-60	1	0.01	0.02	0.39	
1O	0	-1768	10	-621	0	-1163	-24	1	0.02	0.02	0.44	
1P	0	-1768	28	-621	0	-1163	-60	1	0.02	0.02	0.44	
2	0	-10110	191	-520	0	-532	-353	1	0.01	0.13	0.20	
1A	170	-1876	16	100	0	94	-8	1	0.00	0.02	0.04	
1B	170	-1876	22	100	0	94	-10	1	0.00	0.02	0.04	
1C	170	-1876	16	-236	0	0	-8	1	0.01	0.02	0.00	
1D	170	-1876	22	-236	0	0	-10	1	0.01	0.02	0.00	
1E	170	-1797	16	100	0	94	-8	1	0.00	0.02	0.04	
1F	170	-1797	22	100	0	94	-10	1	0.00	0.02	0.04	
1G	170	-1797	16	-236	0	0	-8	1	0.01	0.02	0.00	
1H	170	-1797	22	-236	0	0	-10	1	0.01	0.02	0.00	
1I	170	-1965	10	485	0	201	-7	1	0.01	0.03	0.08	
1J	170	-1965	28	485	0	201	-12	1	0.01	0.03	0.08	
1K	170	-1965	10	-621	0	-107	-7	1	0.02	0.03	0.04	
1L	170	-1965	28	-621	0	-107	-12	1	0.02	0.03	0.04	
1M	170	-1708	10	485	0	201	-7	1	0.01	0.02	0.08	
1N	170	-1708	28	485	0	201	-12	1	0.01	0.02	0.08	
1O	170	-1708	10	-621	0	-107	-7	1	0.02	0.02	0.04	
1P	170	-1708	28	-621	0	-107	-12	1	0.02	0.02	0.04	
2	170	-10033	191	-520	0	352	-28	1	0.01	0.13	0.13	
1A	340	-1815	16	100	0	-77	20	1	0.00	0.02	0.03	
1B	340	-1815	22	100	0	-77	27	1	0.00	0.02	0.03	
1C	340	-1815	16	-236	0	401	20	1	0.01	0.02	0.15	
1D	340	-1815	22	-236	0	401	27	1	0.01	0.02	0.15	
1E	340	-1737	16	100	0	-77	20	1	0.00	0.02	0.03	
1F	340	-1737	22	100	0	-77	27	1	0.00	0.02	0.03	
1G	340	-1737	16	-236	0	401	20	1	0.01	0.02	0.15	
1H	340	-1737	22	-236	0	401	27	1	0.01	0.02	0.15	
1I	340	-1905	10	485	0	-625	11	1	0.01	0.02	0.23	
1J	340	-1905	28	485	0	-625	36	1	0.01	0.02	0.24	
1K	340	-1905	10	-621	0	949	11	1	0.02	0.02	0.36	
1L	340	-1905	28	-621	0	949	36	1	0.02	0.02	0.36	
1M	340	-1647	10	485	0	-625	11	1	0.01	0.02	0.23	
1N	340	-1647	28	485	0	-625	36	1	0.01	0.02	0.24	
1O	340	-1647	10	-621	0	949	11	1	0.02	0.02	0.36	
1P	340	-1647	28	-621	0	949	36	1	0.02	0.02	0.36	
2	340	-9956	191	-520	0	1236	297	1	0.01	0.13	0.47	

COMUNE DI VALVA - SA -**FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012****CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO****SISMICO O DEMOLIZIONE E****RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.****Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE**

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-1936	265	-36	1	0.6566	0.9857	0.9944	--	--	0.04	--	0.14	Snell. 'zx'= 75
1B	-1936	265	-47	1	0.6566	0.9857	0.9939	--	--	0.04	--	0.14	Snell. 'zx'= 75
1C	-1936	401	-36	1	0.6566	0.9755	0.9944	--	--	0.04	--	0.19	Snell. 'zx'= 75
1D	-1936	401	-47	1	0.6566	0.9755	0.9939	--	--	0.04	--	0.19	Snell. 'zx'= 75
1E	-1858	265	-36	1	0.6566	0.9863	0.9946	--	--	0.04	--	0.14	Snell. 'zx'= 75
1F	-1858	265	-47	1	0.6566	0.9863	0.9941	--	--	0.04	--	0.14	Snell. 'zx'= 75
1G	-1858	401	-36	1	0.6566	0.9765	0.9946	--	--	0.04	--	0.19	Snell. 'zx'= 75
1H	-1858	401	-47	1	0.6566	0.9765	0.9941	--	--	0.04	--	0.19	Snell. 'zx'= 75
1I	-2026	1026	-24	1	0.6566	0.9748	0.9955	--	--	0.04	--	0.42	Snell. 'zx'= 75
1J	-2026	1026	-60	1	0.6566	0.9748	0.9932	--	--	0.04	--	0.43	Snell. 'zx'= 75
1K	-2026	-1163	-24	1	0.6566	0.9744	0.9955	--	--	0.04	--	0.47	Snell. 'zx'= 75
1L	-2026	-1163	-60	1	0.6566	0.9744	0.9932	--	--	0.04	--	0.48	Snell. 'zx'= 75
1M	-1768	1026	-24	1	0.6566	0.9780	0.9960	--	--	0.03	--	0.42	Snell. 'zx'= 75
1N	-1768	1026	-60	1	0.6566	0.9780	0.9940	--	--	0.03	--	0.42	Snell. 'zx'= 75
1O	-1768	-1163	-24	1	0.6566	0.9777	0.9960	--	--	0.03	--	0.47	Snell. 'zx'= 75
1P	-1768	-1163	-60	1	0.6566	0.9777	0.9940	--	--	0.03	--	0.47	Snell. 'zx'= 75
2	-10110	1236	-353	1	0.6566	0.9030	0.9489	--	--	0.20	--	0.68	Snell. 'zx'= 75

ASTA NUM. 6 NI 11 NF 12 Lungh. 340.0 cm SEZ. 3 Ps HEA 180
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-2032	36	38	0	206	-59	1	0.00	0.03	0.08	
1B	0	-2032	41	38	0	206	-69	1	0.00	0.03	0.08	
1C	0	-2032	36	-307	0	-513	-59	1	0.01	0.03	0.19	
1D	0	-2032	41	-307	0	-513	-69	1	0.01	0.03	0.19	
1E	0	-1968	36	38	0	206	-59	1	0.00	0.03	0.08	
1F	0	-1968	41	38	0	206	-69	1	0.00	0.03	0.08	
1G	0	-1968	36	-307	0	-513	-59	1	0.01	0.03	0.19	
1H	0	-1968	41	-307	0	-513	-69	1	0.01	0.03	0.19	
1I	0	-2105	30	438	0	1043	-47	1	0.01	0.03	0.39	
1J	0	-2105	47	438	0	1043	-81	1	0.01	0.03	0.39	
1K	0	-2105	30	-708	0	-1350	-47	1	0.02	0.03	0.51	
1L	0	-2105	47	-708	0	-1350	-81	1	0.02	0.03	0.51	
1M	0	-1895	30	438	0	1043	-47	1	0.01	0.02	0.39	
1N	0	-1895	47	438	0	1043	-81	1	0.01	0.02	0.39	
1O	0	-1895	30	-708	0	-1350	-47	1	0.02	0.02	0.51	
1P	0	-1895	47	-708	0	-1350	-81	1	0.02	0.02	0.51	
2	0	-11980	246	-975	0	-1113	-418	1	0.03	0.16	0.42	
1A	170	-1971	36	38	0	142	3	1	0.00	0.03	0.05	
1B	170	-1971	41	38	0	142	1	1	0.00	0.03	0.05	
1C	170	-1971	36	-307	0	9	3	1	0.01	0.03	0.00	
1D	170	-1971	41	-307	0	9	1	1	0.01	0.03	0.00	
1E	170	-1908	36	38	0	142	3	1	0.00	0.02	0.05	
1F	170	-1908	41	38	0	142	1	1	0.00	0.02	0.05	
1G	170	-1908	36	-307	0	9	3	1	0.01	0.02	0.00	
1H	170	-1908	41	-307	0	9	1	1	0.01	0.02	0.00	
1I	170	-2044	30	438	0	298	5	1	0.01	0.03	0.11	
1J	170	-2044	47	438	0	298	-1	1	0.01	0.03	0.11	
1K	170	-2044	30	-708	0	-147	5	1	0.02	0.03	0.06	
1L	170	-2044	47	-708	0	-147	-1	1	0.02	0.03	0.06	
1M	170	-1835	30	438	0	298	5	1	0.01	0.02	0.11	
1N	170	-1835	47	438	0	298	-1	1	0.01	0.02	0.11	
1O	170	-1835	30	-708	0	-147	5	1	0.02	0.02	0.06	
1P	170	-1835	47	-708	0	-147	-1	1	0.02	0.02	0.06	
2	170	-11905	246	-975	0	545	1	1	0.03	0.15	0.20	
1A	340	-1911	36	38	0	78	65	1	0.00	0.02	0.03	
1B	340	-1911	41	38	0	78	72	1	0.00	0.02	0.03	
1C	340	-1911	36	-307	0	531	65	1	0.01	0.02	0.20	
1D	340	-1911	41	-307	0	531	72	1	0.01	0.02	0.20	
1E	340	-1847	36	38	0	78	65	1	0.00	0.02	0.03	
1F	340	-1847	41	38	0	78	72	1	0.00	0.02	0.03	
1G	340	-1847	36	-307	0	531	65	1	0.01	0.02	0.20	
1H	340	-1847	41	-307	0	531	72	1	0.01	0.02	0.20	
1I	340	-1984	30	438	0	-448	57	1	0.01	0.03	0.17	
1J	340	-1984	47	438	0	-448	80	1	0.01	0.03	0.17	
1K	340	-1984	30	-708	0	1056	57	1	0.02	0.03	0.40	
1L	340	-1984	47	-708	0	1056	80	1	0.02	0.03	0.40	
1M	340	-1774	30	438	0	-448	57	1	0.01	0.02	0.17	
1N	340	-1774	47	438	0	-448	80	1	0.01	0.02	0.17	
1O	340	-1774	30	-708	0	1056	57	1	0.02	0.02	0.40	
1P	340	-1774	47	-708	0	1056	80	1	0.02	0.02	0.40	
2	340	-11830	246	-975	0	2203	419	1	0.03	0.15	0.83	

COMUNE DI VALVA - SA -

FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012

CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO SISMICO O DEMOLIZIONE E RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-2032	206	65	1	0.6566	1.0066	0.9888	--	--	0.04	--	0.13 Snell.	'zx'= 75
1B	-2032	206	72	1	0.6566	1.0066	0.9879	--	--	0.04	--	0.13 Snell.	'zx'= 75
1C	-2032	531	65	1	0.6566	0.9743	0.9888	--	--	0.04	--	0.25 Snell.	'zx'= 75
1D	-2032	531	72	1	0.6566	0.9743	0.9879	--	--	0.04	--	0.25 Snell.	'zx'= 75
1E	-1968	206	65	1	0.6566	1.0064	0.9892	--	--	0.04	--	0.13 Snell.	'zx'= 75
1F	-1968	206	72	1	0.6566	1.0064	0.9883	--	--	0.04	--	0.13 Snell.	'zx'= 75
1G	-1968	531	65	1	0.6566	0.9751	0.9892	--	--	0.04	--	0.25 Snell.	'zx'= 75
1H	-1968	531	72	1	0.6566	0.9751	0.9883	--	--	0.04	--	0.25 Snell.	'zx'= 75
1I	-2105	1043	57	1	0.6566	0.9799	0.9897	--	--	0.04	--	0.44 Snell.	'zx'= 75
1J	-2105	1043	-81	1	0.6566	0.9799	0.9873	--	--	0.04	--	0.44 Snell.	'zx'= 75
1K	-2105	-1350	57	1	0.6566	0.9734	0.9897	--	--	0.04	--	0.55 Snell.	'zx'= 75
1L	-2105	-1350	-81	1	0.6566	0.9734	0.9873	--	--	0.04	--	0.55 Snell.	'zx'= 75
1M	-1895	1043	57	1	0.6566	0.9819	0.9907	--	--	0.04	--	0.43 Snell.	'zx'= 75
1N	-1895	1043	-81	1	0.6566	0.9819	0.9885	--	--	0.04	--	0.44 Snell.	'zx'= 75
1O	-1895	-1350	57	1	0.6566	0.9761	0.9907	--	--	0.04	--	0.54 Snell.	'zx'= 75
1P	-1895	-1350	-81	1	0.6566	0.9761	0.9885	--	--	0.04	--	0.55 Snell.	'zx'= 75
2	-11980	2203	419	1	0.6566	0.8709	0.9263	--	--	0.24	--	1.03	NON Verif. (stabilità)

ASTA NUM. 7 NI 13 NF 14 Lungh. 340.0 cm SEZ. 3 Ps HEA 180
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
		kg			kg*m							
1A	0	-2353	82	120	0	290	-111	1	0.01	0.03	0.11	
1B	0	-2353	88	120	0	290	-121	1	0.01	0.03	0.11	
1C	0	-2353	82	-246	0	-398	-111	1	0.01	0.03	0.15	
1D	0	-2353	88	-246	0	-398	-121	1	0.01	0.03	0.15	
1E	0	-2331	82	120	0	290	-111	1	0.01	0.03	0.11	
1F	0	-2331	88	120	0	290	-121	1	0.01	0.03	0.11	
1G	0	-2331	82	-246	0	-398	-111	1	0.01	0.03	0.15	
1H	0	-2331	88	-246	0	-398	-121	1	0.01	0.03	0.15	
1I	0	-2377	77	535	0	1069	-98	1	0.02	0.03	0.40	
1J	0	-2377	94	535	0	1069	-133	1	0.02	0.03	0.40	
1K	0	-2377	77	-661	0	-1177	-98	1	0.02	0.03	0.44	
1L	0	-2377	94	-661	0	-1177	-133	1	0.02	0.03	0.44	
1M	0	-2307	77	535	0	1069	-98	1	0.02	0.03	0.40	
1N	0	-2307	94	535	0	1069	-133	1	0.02	0.03	0.40	
1O	0	-2307	77	-661	0	-1177	-98	1	0.02	0.03	0.44	
1P	0	-2307	94	-661	0	-1177	-133	1	0.02	0.03	0.44	
2	0	-14290	628	-507	0	-449	-849	1	0.04	0.19	0.20	
1A	170	-2292	82	120	0	86	30	1	0.01	0.03	0.03	
1B	170	-2292	88	120	0	86	28	1	0.01	0.03	0.03	
1C	170	-2292	82	-246	0	21	30	1	0.01	0.03	0.01	
1D	170	-2292	88	-246	0	21	28	1	0.01	0.03	0.01	
1E	170	-2271	82	120	0	86	30	1	0.01	0.03	0.03	
1F	170	-2271	88	120	0	86	28	1	0.01	0.03	0.03	
1G	170	-2271	82	-246	0	21	30	1	0.01	0.03	0.01	
1H	170	-2271	88	-246	0	21	28	1	0.01	0.03	0.01	
1I	170	-2317	77	535	0	160	32	1	0.02	0.03	0.06	
1J	170	-2317	94	535	0	160	26	1	0.02	0.03	0.06	
1K	170	-2317	77	-661	0	-53	32	1	0.02	0.03	0.02	
1L	170	-2317	94	-661	0	-53	26	1	0.02	0.03	0.02	
1M	170	-2246	77	535	0	160	32	1	0.02	0.03	0.06	
1N	170	-2246	94	535	0	160	26	1	0.02	0.03	0.06	
1O	170	-2246	77	-661	0	-53	32	1	0.02	0.03	0.02	
1P	170	-2246	94	-661	0	-53	26	1	0.02	0.03	0.02	
2	170	-14210	628	-507	0	414	218	1	0.04	0.18	0.16	
1A	340	-2232	82	120	0	-119	170	1	0.01	0.03	0.05	
1B	340	-2232	88	120	0	-119	177	1	0.01	0.03	0.05	
1C	340	-2232	82	-246	0	440	170	1	0.01	0.03	0.17	
1D	340	-2232	88	-246	0	440	177	1	0.01	0.03	0.17	
1E	340	-2210	82	120	0	-119	170	1	0.01	0.03	0.05	
1F	340	-2210	88	120	0	-119	177	1	0.01	0.03	0.05	
1G	340	-2210	82	-246	0	440	170	1	0.01	0.03	0.17	
1H	340	-2210	88	-246	0	440	177	1	0.01	0.03	0.17	
1I	340	-2256	77	535	0	-749	162	1	0.02	0.03	0.28	
1J	340	-2256	94	535	0	-749	185	1	0.02	0.03	0.28	
1K	340	-2256	77	-661	0	1070	162	1	0.02	0.03	0.40	
1L	340	-2256	94	-661	0	1070	185	1	0.02	0.03	0.40	
1M	340	-2186	77	535	0	-749	162	1	0.02	0.03	0.28	
1N	340	-2186	94	535	0	-749	185	1	0.02	0.03	0.28	
1O	340	-2186	77	-661	0	1070	162	1	0.02	0.03	0.40	
1P	340	-2186	94	-661	0	1070	185	1	0.02	0.03	0.40	

COMUNE DI VALVA - SA -

FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012

CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO

SISMICO O DEMOLIZIONE E

RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.

2 340 -14130 628 -507 0 1277 1285 1 0.04 0.18 0.55

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- kg	My -- kg*m	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-2353	290	170	1	0.6566	0.9783	0.9913	--	--	0.05	--	0.18	Snell. 'zx'= 75
1B	-2353	290	177	1	0.6566	0.9783	0.9907	--	--	0.05	--	0.19	Snell. 'zx'= 75
1C	-2353	440	170	1	0.6566	0.9703	0.9913	--	--	0.05	--	0.24	Snell. 'zx'= 75
1D	-2353	440	177	1	0.6566	0.9703	0.9907	--	--	0.05	--	0.24	Snell. 'zx'= 75
1E	-2331	290	170	1	0.6566	0.9785	0.9914	--	--	0.05	--	0.18	Snell. 'zx'= 75
1F	-2331	290	177	1	0.6566	0.9785	0.9908	--	--	0.05	--	0.18	Snell. 'zx'= 75
1G	-2331	440	170	1	0.6566	0.9706	0.9914	--	--	0.05	--	0.24	Snell. 'zx'= 75
1H	-2331	440	177	1	0.6566	0.9706	0.9908	--	--	0.05	--	0.24	Snell. 'zx'= 75
1I	-2377	1069	162	1	0.6566	0.9700	0.9919	--	--	0.05	--	0.47	Snell. 'zx'= 75
1J	-2377	1069	185	1	0.6566	0.9700	0.9900	--	--	0.05	--	0.47	Snell. 'zx'= 75
1K	-2377	-1177	162	1	0.6566	0.9700	0.9919	--	--	0.05	--	0.51	Snell. 'zx'= 75
1L	-2377	-1177	185	1	0.6566	0.9700	0.9900	--	--	0.05	--	0.51	Snell. 'zx'= 75
1M	-2307	1069	162	1	0.6566	0.9709	0.9922	--	--	0.05	--	0.46	Snell. 'zx'= 75
1N	-2307	1069	185	1	0.6566	0.9709	0.9903	--	--	0.05	--	0.47	Snell. 'zx'= 75
1O	-2307	-1177	162	1	0.6566	0.9709	0.9922	--	--	0.05	--	0.50	Snell. 'zx'= 75
1P	-2307	-1177	185	1	0.6566	0.9709	0.9903	--	--	0.05	--	0.51	Snell. 'zx'= 75
2	-14290	1277	1285	1	0.6566	0.8809	0.9462	--	--	0.28	--	0.93	Snell. 'zx'= 75

ASTA NUM. 8 NI 15 NF 16 Lungh. 340.0 cm SEZ. 3 Ps HEA 180
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
		kg			kg*m							
1A	0	-1124	-130	-76	0	-64	122	1	0.01	0.01	0.02	
1B	0	-1124	-126	-76	0	-64	112	1	0.01	0.01	0.02	
1C	0	-1124	-130	-115	0	-137	122	1	0.01	0.01	0.05	
1D	0	-1124	-126	-115	0	-137	112	1	0.01	0.01	0.05	
1E	0	-1122	-130	-76	0	-64	122	1	0.01	0.01	0.02	
1F	0	-1122	-126	-76	0	-64	112	1	0.01	0.01	0.02	
1G	0	-1122	-130	-115	0	-137	122	1	0.01	0.01	0.05	
1H	0	-1122	-126	-115	0	-137	112	1	0.01	0.01	0.05	
1I	0	-1128	-134	-32	0	18	132	1	0.01	0.01	0.02	
1J	0	-1128	-122	-32	0	18	102	1	0.01	0.01	0.02	
1K	0	-1128	-134	-159	0	-218	132	1	0.01	0.01	0.08	
1L	0	-1128	-122	-159	0	-218	102	1	0.01	0.01	0.08	
1M	0	-1118	-134	-32	0	18	132	1	0.01	0.01	0.02	
1N	0	-1118	-122	-32	0	18	102	1	0.01	0.01	0.02	
1O	0	-1118	-134	-159	0	-218	132	1	0.01	0.01	0.08	
1P	0	-1118	-122	-159	0	-218	102	1	0.01	0.01	0.08	
2	0	-6617	-838	-704	0	-740	753	1	0.06	0.09	0.30	
1A	170	-1064	-130	-76	0	66	-99	1	0.01	0.01	0.03	
1B	170	-1064	-126	-76	0	66	-102	1	0.01	0.01	0.03	
1C	170	-1064	-130	-115	0	59	-99	1	0.01	0.01	0.02	
1D	170	-1064	-126	-115	0	59	-102	1	0.01	0.01	0.02	
1E	170	-1061	-130	-76	0	66	-99	1	0.01	0.01	0.03	
1F	170	-1061	-126	-76	0	66	-102	1	0.01	0.01	0.03	
1G	170	-1061	-130	-115	0	59	-99	1	0.01	0.01	0.02	
1H	170	-1061	-126	-115	0	59	-102	1	0.01	0.01	0.02	
1I	170	-1067	-134	-32	0	73	-96	1	0.01	0.01	0.03	
1J	170	-1067	-122	-32	0	73	-105	1	0.01	0.01	0.03	
1K	170	-1067	-134	-159	0	52	-96	1	0.01	0.01	0.02	
1L	170	-1067	-122	-159	0	52	-105	1	0.01	0.01	0.02	
1M	170	-1058	-134	-32	0	73	-96	1	0.01	0.01	0.03	
1N	170	-1058	-122	-32	0	73	-105	1	0.01	0.01	0.03	
1O	170	-1058	-134	-159	0	52	-96	1	0.01	0.01	0.02	
1P	170	-1058	-122	-159	0	52	-105	1	0.01	0.01	0.02	
2	170	-6539	-838	-704	0	457	-672	1	0.06	0.08	0.19	
1A	340	-1003	-130	-76	0	195	-320	1	0.01	0.01	0.08	
1B	340	-1003	-126	-76	0	195	-317	1	0.01	0.01	0.08	
1C	340	-1003	-130	-115	0	256	-320	1	0.01	0.01	0.10	
1D	340	-1003	-126	-115	0	256	-317	1	0.01	0.01	0.10	
1E	340	-1001	-130	-76	0	195	-320	1	0.01	0.01	0.08	
1F	340	-1001	-126	-76	0	195	-317	1	0.01	0.01	0.08	
1G	340	-1001	-130	-115	0	256	-320	1	0.01	0.01	0.10	
1H	340	-1001	-126	-115	0	256	-317	1	0.01	0.01	0.10	
1I	340	-1007	-134	-32	0	128	-324	1	0.01	0.01	0.06	
1J	340	-1007	-122	-32	0	128	-313	1	0.01	0.01	0.06	
1K	340	-1007	-134	-159	0	323	-324	1	0.01	0.01	0.12	
1L	340	-1007	-122	-159	0	323	-313	1	0.01	0.01	0.12	
1M	340	-997	-134	-32	0	128	-324	1	0.01	0.01	0.06	
1N	340	-997	-122	-32	0	128	-313	1	0.01	0.01	0.06	
1O	340	-997	-134	-159	0	323	-324	1	0.01	0.01	0.12	

COMUNE DI VALVA - SA -

FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012

CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO

SISMICO O DEMOLIZIONE E

RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.

1P	340	-997	-122	-159	0	323	-313	1	0.01	0.01	0.12
2	340	-6460	-838	-704	0	1654	-2096	1	0.06	0.08	0.77

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-1124	195	-320	1	0.6566	0.9911	0.9980	--	--	0.02	--	0.15	Snell. 'zx'= 75
1B	-1124	195	-317	1	0.6566	0.9911	0.9982	--	--	0.02	--	0.15	Snell. 'zx'= 75
1C	-1124	256	-320	1	0.6566	0.9874	0.9980	--	--	0.02	--	0.18	Snell. 'zx'= 75
1D	-1124	256	-317	1	0.6566	0.9874	0.9982	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'zx'= 75
1E	-1122	195	-320	1	0.6566	0.9911	0.9980	--	--	0.02	--	0.15	Snell. 'zx'= 75
1F	-1122	195	-317	1	0.6566	0.9911	0.9982	--	--	0.02	--	0.15	Snell. 'zx'= 75
1G	-1122	256	-320	1	0.6566	0.9874	0.9980	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'zx'= 75
1H	-1122	256	-317	1	0.6566	0.9874	0.9982	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'zx'= 75
1I	-1128	128	-324	1	0.6566	0.9994	0.9978	--	--	0.02	--	0.13	Snell. 'zx'= 75
1J	-1128	128	-313	1	0.6566	0.9994	0.9984	--	--	0.02	--	0.13	Snell. 'zx'= 75
1K	-1128	323	-324	1	0.6566	0.9858	0.9978	--	--	0.02	--	0.20	Snell. 'zx'= 75
1L	-1128	323	-313	1	0.6566	0.9858	0.9984	--	--	0.02	--	0.20	Snell. 'zx'= 75
1M	-1118	128	-324	1	0.6566	0.9994	0.9978	--	--	0.02	--	0.13	Snell. 'zx'= 75
1N	-1118	128	-313	1	0.6566	0.9994	0.9984	--	--	0.02	--	0.13	Snell. 'zx'= 75
1O	-1118	323	-324	1	0.6566	0.9859	0.9978	--	--	0.02	--	0.20	Snell. 'zx'= 75
1P	-1118	323	-313	1	0.6566	0.9859	0.9984	--	--	0.02	--	0.20	Snell. 'zx'= 75
2	-6617	1654	-2096	1	0.6566	0.9347	0.9893	--	--	0.13	--	1.09	NON Verif.(stabilità)

ASTA NUM. 9 NI 17 NF 18 Lungh. 340.0 cm SEZ. 3 Ps HEA 180
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-2170	128	213	0	396	-264	1	0.01	0.03	0.15	
1B	0	-2170	128	213	0	396	-266	1	0.01	0.03	0.15	
1C	0	-2170	128	-142	0	-279	-264	1	0.01	0.03	0.11	
1D	0	-2170	128	-142	0	-279	-266	1	0.01	0.03	0.11	
1E	0	-2168	128	213	0	396	-264	1	0.01	0.03	0.15	
1F	0	-2168	128	213	0	396	-266	1	0.01	0.03	0.15	
1G	0	-2168	128	-142	0	-279	-264	1	0.01	0.03	0.11	
1H	0	-2168	128	-142	0	-279	-266	1	0.01	0.03	0.11	
1I	0	-2171	127	614	0	1159	-262	1	0.02	0.03	0.44	
1J	0	-2171	129	614	0	1159	-268	1	0.02	0.03	0.44	
1K	0	-2171	127	-543	0	-1042	-262	1	0.02	0.03	0.39	
1L	0	-2171	129	-543	0	-1042	-268	1	0.02	0.03	0.39	
1M	0	-2167	127	614	0	1159	-262	1	0.02	0.03	0.44	
1N	0	-2167	129	614	0	1159	-268	1	0.02	0.03	0.44	
1O	0	-2167	127	-543	0	-1042	-262	1	0.02	0.03	0.39	
1P	0	-2167	129	-543	0	-1042	-268	1	0.02	0.03	0.39	
2	0	-12860	1011	259	0	426	-2021	1	0.07	0.17	0.37	
1A	170	-2109	128	213	0	34	-46	1	0.01	0.03	0.01	
1B	170	-2109	128	213	0	34	-47	1	0.01	0.03	0.01	
1C	170	-2109	128	-142	0	-38	-46	1	0.01	0.03	0.01	
1D	170	-2109	128	-142	0	-38	-47	1	0.01	0.03	0.01	
1E	170	-2108	128	213	0	34	-46	1	0.01	0.03	0.01	
1F	170	-2108	128	213	0	34	-47	1	0.01	0.03	0.01	
1G	170	-2108	128	-142	0	-38	-46	1	0.01	0.03	0.01	
1H	170	-2108	128	-142	0	-38	-47	1	0.01	0.03	0.01	
1I	170	-2110	127	614	0	116	-45	1	0.02	0.03	0.04	
1J	170	-2110	129	614	0	116	-48	1	0.02	0.03	0.04	
1K	170	-2110	127	-543	0	-120	-45	1	0.02	0.03	0.05	
1L	170	-2110	129	-543	0	-120	-48	1	0.02	0.03	0.05	
1M	170	-2107	127	614	0	116	-45	1	0.02	0.03	0.04	
1N	170	-2107	129	614	0	116	-48	1	0.02	0.03	0.04	
1O	170	-2107	127	-543	0	-120	-45	1	0.02	0.03	0.05	
1P	170	-2107	129	-543	0	-120	-48	1	0.02	0.03	0.05	
2	170	-12780	1011	259	0	-14	-302	1	0.07	0.17	0.05	
1A	340	-2049	128	213	0	-328	171	1	0.01	0.03	0.12	
1B	340	-2049	128	213	0	-328	171	1	0.01	0.03	0.12	
1C	340	-2049	128	-142	0	203	171	1	0.01	0.03	0.08	
1D	340	-2049	128	-142	0	203	171	1	0.01	0.03	0.08	
1E	340	-2047	128	213	0	-328	171	1	0.01	0.03	0.12	
1F	340	-2047	128	213	0	-328	171	1	0.01	0.03	0.12	
1G	340	-2047	128	-142	0	203	171	1	0.01	0.03	0.08	
1H	340	-2047	128	-142	0	203	171	1	0.01	0.03	0.08	
1I	340	-2050	127	614	0	-928	171	1	0.02	0.03	0.35	
1J	340	-2050	129	614	0	-928	171	1	0.02	0.03	0.35	
1K	340	-2050	127	-543	0	803	171	1	0.02	0.03	0.30	
1L	340	-2050	129	-543	0	803	171	1	0.02	0.03	0.30	
1M	340	-2046	127	614	0	-928	171	1	0.02	0.03	0.35	
1N	340	-2046	129	614	0	-928	171	1	0.02	0.03	0.35	

COMUNE DI VALVA - SA -

FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012

CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO

SISMICO O DEMOLIZIONE E

RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.

1O	340	-2046	127	-543	0	803	171	1	0.02	0.03	0.30
1P	340	-2046	129	-543	0	803	171	1	0.02	0.03	0.30
2	340	-12700	1011	259	0	-454	1417	1	0.07	0.17	0.26

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χ _{min.}	ky	kz	kLT	χ _{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	--	-----	-----										
	kg	kg*m											
1A	-2170	396	-264	1	0.6566	0.9726	0.9920	--	--	0.04	--	0.24 Snell.	'zx'= 75
1B	-2170	396	-266	1	0.6566	0.9726	0.9921	--	--	0.04	--	0.24 Snell.	'zx'= 75
1C	-2170	-279	-264	1	0.6566	0.9726	0.9920	--	--	0.04	--	0.19 Snell.	'zx'= 75
1D	-2170	-279	-266	1	0.6566	0.9726	0.9921	--	--	0.04	--	0.19 Snell.	'zx'= 75
1E	-2168	396	-264	1	0.6566	0.9726	0.9920	--	--	0.04	--	0.24 Snell.	'zx'= 75
1F	-2168	396	-266	1	0.6566	0.9726	0.9921	--	--	0.04	--	0.24 Snell.	'zx'= 75
1G	-2168	-279	-264	1	0.6566	0.9726	0.9920	--	--	0.04	--	0.19 Snell.	'zx'= 75
1H	-2168	-279	-266	1	0.6566	0.9726	0.9921	--	--	0.04	--	0.19 Snell.	'zx'= 75
1I	-2171	1159	-262	1	0.6566	0.9726	0.9919	--	--	0.04	--	0.51 Snell.	'zx'= 75
1J	-2171	1159	-268	1	0.6566	0.9726	0.9922	--	--	0.04	--	0.52 Snell.	'zx'= 75
1K	-2171	-1042	-262	1	0.6566	0.9726	0.9919	--	--	0.04	--	0.47 Snell.	'zx'= 75
1L	-2171	-1042	-268	1	0.6566	0.9726	0.9922	--	--	0.04	--	0.47 Snell.	'zx'= 75
1M	-2167	1159	-262	1	0.6566	0.9726	0.9919	--	--	0.04	--	0.51 Snell.	'zx'= 75
1N	-2167	1159	-268	1	0.6566	0.9726	0.9922	--	--	0.04	--	0.51 Snell.	'zx'= 75
1O	-2167	-1042	-262	1	0.6566	0.9726	0.9919	--	--	0.04	--	0.47 Snell.	'zx'= 75
1P	-2167	-1042	-268	1	0.6566	0.9726	0.9922	--	--	0.04	--	0.47 Snell.	'zx'= 75
2	-12860	-454	-2021	1	0.6566	0.8376	0.9479	--	--	0.25	--	0.74 Snell.	'zx'= 75

ASTA NUM. 10 NI 19 NF 57 Lungh. 440.0 cm SEZ. 3 Ps HEA 180
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----				
	cm	kg	kg*m									
1A	0	-1972	78	123	0	298	-195	1	0.01	0.03	0.11	
1B	0	-1972	79	123	0	298	-197	1	0.01	0.03	0.11	
1C	0	-1972	78	-138	0	-325	-195	1	0.01	0.03	0.12	
1D	0	-1972	79	-138	0	-325	-197	1	0.01	0.03	0.12	
1E	0	-1964	78	123	0	298	-195	1	0.01	0.03	0.11	
1F	0	-1964	79	123	0	298	-197	1	0.01	0.03	0.11	
1G	0	-1964	78	-138	0	-325	-195	1	0.01	0.03	0.12	
1H	0	-1964	79	-138	0	-325	-197	1	0.01	0.03	0.12	
1I	0	-1980	77	426	0	1022	-192	1	0.01	0.03	0.39	
1J	0	-1980	80	426	0	1022	-200	1	0.01	0.03	0.39	
1K	0	-1980	77	-442	0	-1049	-192	1	0.01	0.03	0.40	
1L	0	-1980	80	-442	0	-1049	-200	1	0.01	0.03	0.40	
1M	0	-1956	77	426	0	1022	-192	1	0.01	0.03	0.39	
1N	0	-1956	80	426	0	1022	-200	1	0.01	0.03	0.39	
1O	0	-1956	77	-442	0	-1049	-192	1	0.01	0.03	0.40	
1P	0	-1956	80	-442	0	-1049	-200	1	0.01	0.03	0.40	
2	0	-12550	481	-56	0	-97	-1279	1	0.03	0.16	0.23	
1A	220	-1893	78	123	0	28	-23	1	0.01	0.02	0.01	
1B	220	-1893	79	123	0	28	-24	1	0.01	0.02	0.01	
1C	220	-1893	78	-138	0	-20	-23	1	0.01	0.02	0.01	
1D	220	-1893	79	-138	0	-20	-24	1	0.01	0.02	0.01	
1E	220	-1886	78	123	0	28	-23	1	0.01	0.02	0.01	
1F	220	-1886	79	123	0	28	-24	1	0.01	0.02	0.01	
1G	220	-1886	78	-138	0	-20	-23	1	0.01	0.02	0.01	
1H	220	-1886	79	-138	0	-20	-24	1	0.01	0.02	0.01	
1I	220	-1902	77	426	0	84	-23	1	0.01	0.02	0.03	
1J	220	-1902	80	426	0	84	-24	1	0.01	0.02	0.03	
1K	220	-1902	77	-442	0	-77	-23	1	0.01	0.02	0.03	
1L	220	-1902	80	-442	0	-77	-24	1	0.01	0.02	0.03	
1M	220	-1877	77	426	0	84	-23	1	0.01	0.02	0.03	
1N	220	-1877	80	426	0	84	-24	1	0.01	0.02	0.03	
1O	220	-1877	77	-442	0	-77	-23	1	0.01	0.02	0.03	
1P	220	-1877	80	-442	0	-77	-24	1	0.01	0.02	0.03	
2	220	-12450	481	-56	0	27	-221	1	0.03	0.16	0.04	
1A	440	-1815	78	123	0	-242	148	1	0.01	0.02	0.09	
1B	440	-1815	79	123	0	-242	150	1	0.01	0.02	0.09	
1C	440	-1815	78	-138	0	284	148	1	0.01	0.02	0.11	
1D	440	-1815	79	-138	0	284	150	1	0.01	0.02	0.11	
1E	440	-1807	78	123	0	-242	148	1	0.01	0.02	0.09	
1F	440	-1807	79	123	0	-242	150	1	0.01	0.02	0.09	
1G	440	-1807	78	-138	0	284	148	1	0.01	0.02	0.11	
1H	440	-1807	79	-138	0	284	150	1	0.01	0.02	0.11	
1I	440	-1823	77	426	0	-854	147	1	0.01	0.02	0.32	
1J	440	-1823	80	426	0	-854	152	1	0.01	0.02	0.32	
1K	440	-1823	77	-442	0	895	147	1	0.01	0.02	0.34	
1L	440	-1823	80	-442	0	895	152	1	0.01	0.02	0.34	
1M	440	-1799	77	426	0	-854	147	1	0.01	0.02	0.32	

COMUNE DI VALVA - SA -

FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012

CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO

SISMICO O DEMOLIZIONE E

RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.

1N	440	-1799	80	426	0	-854	152	1	0.01	0.02	0.32
1O	440	-1799	77	-442	0	895	147	1	0.01	0.02	0.34
1P	440	-1799	80	-442	0	895	152	1	0.01	0.02	0.34
2	440	-12350	481	-56	0	151	838	1	0.03	0.16	0.15

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	kg	kg*m											
1A	-1972	298	-195	1	0.5133	0.9681	0.9883	--	--	0.05	--	0.19	Snell. 'zx'= 97
1B	-1972	298	-197	1	0.5133	0.9681	0.9883	--	--	0.05	--	0.19	Snell. 'zx'= 97
1C	-1972	-325	-195	1	0.5133	0.9681	0.9883	--	--	0.05	--	0.20	Snell. 'zx'= 97
1D	-1972	-325	-197	1	0.5133	0.9681	0.9883	--	--	0.05	--	0.20	Snell. 'zx'= 97
1E	-1964	298	-195	1	0.5133	0.9683	0.9883	--	--	0.05	--	0.19	Snell. 'zx'= 97
1F	-1964	298	-197	1	0.5133	0.9683	0.9884	--	--	0.05	--	0.19	Snell. 'zx'= 97
1G	-1964	-325	-195	1	0.5133	0.9683	0.9883	--	--	0.05	--	0.20	Snell. 'zx'= 97
1H	-1964	-325	-197	1	0.5133	0.9683	0.9884	--	--	0.05	--	0.20	Snell. 'zx'= 97
1I	-1980	1022	-192	1	0.5133	0.9680	0.9882	--	--	0.05	--	0.46	Snell. 'zx'= 97
1J	-1980	1022	-200	1	0.5133	0.9680	0.9883	--	--	0.05	--	0.46	Snell. 'zx'= 97
1K	-1980	-1049	-192	1	0.5133	0.9680	0.9882	--	--	0.05	--	0.47	Snell. 'zx'= 97
1L	-1980	-1049	-200	1	0.5133	0.9680	0.9883	--	--	0.05	--	0.47	Snell. 'zx'= 97
1M	-1956	1022	-192	1	0.5133	0.9684	0.9884	--	--	0.05	--	0.46	Snell. 'zx'= 97
1N	-1956	1022	-200	1	0.5133	0.9684	0.9884	--	--	0.05	--	0.46	Snell. 'zx'= 97
1O	-1956	-1049	-192	1	0.5133	0.9684	0.9884	--	--	0.05	--	0.47	Snell. 'zx'= 97
1P	-1956	-1049	-200	1	0.5133	0.9684	0.9884	--	--	0.05	--	0.47	Snell. 'zx'= 97
2	-12550	151	-1279	1	0.5133	0.7972	0.9387	--	--	0.32	--	0.58	Snell. 'zx'= 97

ASTA NUM. 11 NI 21 NF 22 Lungh. 340.0 cm SEZ. 3 Ps HEA 180
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m					
1A	0	-2526	23	172	0	344	-101	1	0.00	0.03	0.13	
1B	0	-2526	24	172	0	344	-103	1	0.00	0.03	0.13	
1C	0	-2526	23	-150	0	-305	-101	1	0.00	0.03	0.12	
1D	0	-2526	24	-150	0	-305	-103	1	0.00	0.03	0.12	
1E	0	-2524	23	172	0	344	-101	1	0.00	0.03	0.13	
1F	0	-2524	24	172	0	344	-103	1	0.00	0.03	0.13	
1G	0	-2524	23	-150	0	-305	-101	1	0.00	0.03	0.12	
1H	0	-2524	24	-150	0	-305	-103	1	0.00	0.03	0.12	
1I	0	-2527	23	540	0	1087	-99	1	0.02	0.03	0.41	
1J	0	-2527	25	540	0	1087	-105	1	0.02	0.03	0.41	
1K	0	-2527	23	-518	0	-1048	-99	1	0.01	0.03	0.39	
1L	0	-2527	25	-518	0	-1048	-105	1	0.01	0.03	0.39	
1M	0	-2523	23	540	0	1087	-99	1	0.02	0.03	0.41	
1N	0	-2523	25	540	0	1087	-105	1	0.02	0.03	0.41	
1O	0	-2523	23	-518	0	-1048	-99	1	0.01	0.03	0.39	
1P	0	-2523	25	-518	0	-1048	-105	1	0.01	0.03	0.39	
2	0	-15510	295	71	0	127	-932	1	0.02	0.20	0.19	
1A	170	-2465	23	172	0	52	-61	1	0.00	0.03	0.02	
1B	170	-2465	24	172	0	52	-62	1	0.00	0.03	0.02	
1C	170	-2465	23	-150	0	-50	-61	1	0.00	0.03	0.02	
1D	170	-2465	24	-150	0	-50	-62	1	0.00	0.03	0.02	
1E	170	-2464	23	172	0	52	-61	1	0.00	0.03	0.02	
1F	170	-2464	24	172	0	52	-62	1	0.00	0.03	0.02	
1G	170	-2464	23	-150	0	-50	-61	1	0.00	0.03	0.02	
1H	170	-2464	24	-150	0	-50	-62	1	0.00	0.03	0.02	
1I	170	-2467	23	540	0	169	-60	1	0.02	0.03	0.06	
1J	170	-2467	25	540	0	169	-63	1	0.02	0.03	0.06	
1K	170	-2467	23	-518	0	-167	-60	1	0.01	0.03	0.06	
1L	170	-2467	25	-518	0	-167	-63	1	0.01	0.03	0.06	
1M	170	-2462	23	540	0	169	-60	1	0.02	0.03	0.06	
1N	170	-2462	25	540	0	169	-63	1	0.02	0.03	0.06	
1O	170	-2462	23	-518	0	-167	-60	1	0.01	0.03	0.06	
1P	170	-2462	25	-518	0	-167	-63	1	0.01	0.03	0.06	
2	170	-15435	295	71	0	6	-430	1	0.02	0.20	0.09	
1A	340	-2405	23	172	0	-241	-22	1	0.00	0.03	0.09	
1B	340	-2405	24	172	0	-241	-21	1	0.00	0.03	0.09	
1C	340	-2405	23	-150	0	205	-22	1	0.00	0.03	0.08	
1D	340	-2405	24	-150	0	205	-21	1	0.00	0.03	0.08	
1E	340	-2403	23	172	0	-241	-22	1	0.00	0.03	0.09	
1F	340	-2403	24	172	0	-241	-21	1	0.00	0.03	0.09	
1G	340	-2403	23	-150	0	205	-22	1	0.00	0.03	0.08	
1H	340	-2403	24	-150	0	205	-21	1	0.00	0.03	0.08	
1I	340	-2406	23	540	0	-750	-22	1	0.02	0.03	0.28	
1J	340	-2406	25	540	0	-750	-21	1	0.02	0.03	0.28	
1K	340	-2406	23	-518	0	714	-22	1	0.01	0.03	0.27	
1L	340	-2406	25	-518	0	714	-21	1	0.01	0.03	0.27	

COMUNE DI VALVA - SA -

FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012

CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO

SISMICO O DEMOLIZIONE E

RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.

1M	340	-2402	23	540	0	-750	-22	1	0.02	0.03	0.28
1N	340	-2402	25	540	0	-750	-21	1	0.02	0.03	0.28
1O	340	-2402	23	-518	0	714	-22	1	0.01	0.03	0.27
1P	340	-2402	25	-518	0	714	-21	1	0.01	0.03	0.27
2	340	-15360	295	71	0	-114	71	1	0.02	0.20	0.04

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-2526	344	-101	1	0.6566	0.9681	1.0063	--	--	0.05	--	0.19	Snell. 'zx'= 75
1B	-2526	344	-103	1	0.6566	0.9681	1.0061	--	--	0.05	--	0.19	Snell. 'zx'= 75
1C	-2526	-305	-101	1	0.6566	0.9681	1.0063	--	--	0.05	--	0.18	Snell. 'zx'= 75
1D	-2526	-305	-103	1	0.6566	0.9681	1.0061	--	--	0.05	--	0.18	Snell. 'zx'= 75
1E	-2524	344	-101	1	0.6566	0.9681	1.0062	--	--	0.05	--	0.19	Snell. 'zx'= 75
1F	-2524	344	-103	1	0.6566	0.9681	1.0061	--	--	0.05	--	0.19	Snell. 'zx'= 75
1G	-2524	-305	-101	1	0.6566	0.9681	1.0062	--	--	0.05	--	0.18	Snell. 'zx'= 75
1H	-2524	-305	-103	1	0.6566	0.9681	1.0061	--	--	0.05	--	0.18	Snell. 'zx'= 75
1I	-2527	1087	-99	1	0.6566	0.9681	1.0064	--	--	0.05	--	0.46	Snell. 'zx'= 75
1J	-2527	1087	-105	1	0.6566	0.9681	1.0059	--	--	0.05	--	0.46	Snell. 'zx'= 75
1K	-2527	-1048	-99	1	0.6566	0.9681	1.0064	--	--	0.05	--	0.45	Snell. 'zx'= 75
1L	-2527	-1048	-105	1	0.6566	0.9681	1.0059	--	--	0.05	--	0.45	Snell. 'zx'= 75
1M	-2523	1087	-99	1	0.6566	0.9681	1.0064	--	--	0.05	--	0.46	Snell. 'zx'= 75
1N	-2523	1087	-105	1	0.6566	0.9681	1.0059	--	--	0.05	--	0.46	Snell. 'zx'= 75
1O	-2523	-1048	-99	1	0.6566	0.9681	1.0064	--	--	0.05	--	0.45	Snell. 'zx'= 75
1P	-2523	-1048	-105	1	0.6566	0.9681	1.0059	--	--	0.05	--	0.45	Snell. 'zx'= 75
2	-15510	127	-931	1	0.6566	0.8041	1.0063	--	--	0.31	--	0.52	Snell. 'zx'= 75

ASTA NUM. 12 NI 23 NF 24 Lungh. 340.0 cm SEZ. 3 Ps HEA 180
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-905	-215	48	0	77	14	1	0.02	0.01	0.03	
1B	0	-905	-201	48	0	77	-17	1	0.01	0.01	0.03	
1C	0	-905	-215	7	0	2	14	1	0.02	0.01	0.00	
1D	0	-905	-201	7	0	2	-17	1	0.01	0.01	0.00	
1E	0	-892	-215	48	0	77	14	1	0.02	0.01	0.03	
1F	0	-892	-201	48	0	77	-17	1	0.01	0.01	0.03	
1G	0	-892	-215	7	0	2	14	1	0.02	0.01	0.00	
1H	0	-892	-201	7	0	2	-17	1	0.01	0.01	0.00	
1I	0	-919	-231	94	0	161	49	1	0.02	0.01	0.06	
1J	0	-919	-185	94	0	161	-52	1	0.01	0.01	0.06	
1K	0	-919	-231	-38	0	-82	49	1	0.02	0.01	0.03	
1L	0	-919	-185	-38	0	-82	-52	1	0.01	0.01	0.03	
1M	0	-878	-231	94	0	161	49	1	0.02	0.01	0.06	
1N	0	-878	-185	94	0	161	-52	1	0.01	0.01	0.06	
1O	0	-878	-231	-38	0	-82	49	1	0.02	0.01	0.03	
1P	0	-878	-185	-38	0	-82	-52	1	0.01	0.01	0.03	
2	0	-5075	-1439	221	0	304	-55	1	0.10	0.07	0.11	
1A	170	-844	-215	48	0	-5	-351	1	0.02	0.01	0.06	
1B	170	-844	-201	48	0	-5	-358	1	0.01	0.01	0.06	
1C	170	-844	-215	7	0	-11	-351	1	0.02	0.01	0.06	
1D	170	-844	-201	7	0	-11	-358	1	0.01	0.01	0.06	
1E	170	-832	-215	48	0	-5	-351	1	0.02	0.01	0.06	
1F	170	-832	-201	48	0	-5	-358	1	0.01	0.01	0.06	
1G	170	-832	-215	7	0	-11	-351	1	0.02	0.01	0.06	
1H	170	-832	-201	7	0	-11	-358	1	0.01	0.01	0.06	
1I	170	-858	-231	94	0	1	-344	1	0.02	0.01	0.06	
1J	170	-858	-185	94	0	1	-366	1	0.01	0.01	0.07	
1K	170	-858	-231	-38	0	-17	-344	1	0.02	0.01	0.06	
1L	170	-858	-185	-38	0	-17	-366	1	0.01	0.01	0.07	
1M	170	-818	-231	94	0	1	-344	1	0.02	0.01	0.06	
1N	170	-818	-185	94	0	1	-366	1	0.01	0.01	0.07	
1O	170	-818	-231	-38	0	-17	-344	1	0.02	0.01	0.06	
1P	170	-818	-185	-38	0	-17	-366	1	0.01	0.01	0.07	
2	170	-4997	-1439	221	0	-71	-2501	1	0.10	0.06	0.45	
1A	340	-784	-215	48	0	-88	-717	1	0.02	0.01	0.13	
1B	340	-784	-201	48	0	-88	-699	1	0.01	0.01	0.13	
1C	340	-784	-215	7	0	-23	-717	1	0.02	0.01	0.13	
1D	340	-784	-201	7	0	-23	-699	1	0.01	0.01	0.13	
1E	340	-771	-215	48	0	-88	-717	1	0.02	0.01	0.13	
1F	340	-771	-201	48	0	-88	-699	1	0.01	0.01	0.13	
1G	340	-771	-215	7	0	-23	-717	1	0.02	0.01	0.13	
1H	340	-771	-201	7	0	-23	-699	1	0.01	0.01	0.13	
1I	340	-798	-231	94	0	-160	-737	1	0.02	0.01	0.13	
1J	340	-798	-185	94	0	-160	-679	1	0.01	0.01	0.12	
1K	340	-798	-231	-38	0	49	-737	1	0.02	0.01	0.13	

COMUNE DI VALVA - SA -

FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012

CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO

SISMICO O DEMOLIZIONE E

RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.

1L	340	-798	-185	-38	0	49	-679	1	0.01	0.01	0.12
1M	340	-757	-231	94	0	-160	-737	1	0.02	0.01	0.13
1N	340	-757	-185	94	0	-160	-679	1	0.01	0.01	0.12
1O	340	-757	-231	-38	0	49	-737	1	0.02	0.01	0.13
1P	340	-757	-185	-38	0	49	-679	1	0.01	0.01	0.12
2	340	-4918	-1439	221	0	-446	-4948	1	0.10	0.06	0.97

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	--	-----	-----										
	kg	kg*m	kg*m										
1A	-905	-88	-717	1	0.6566	0.9886	1.0007	--	--	0.02	--	0.18	Snell. 'zx'= 75
1B	-905	-88	-699	1	0.6566	0.9886	1.0010	--	--	0.02	--	0.18	Snell. 'zx'= 75
1C	-905	-23	-717	1	0.6566	0.9962	1.0007	--	--	0.02	--	0.16	Snell. 'zx'= 75
1D	-905	-23	-699	1	0.6566	0.9962	1.0010	--	--	0.02	--	0.15	Snell. 'zx'= 75
1E	-892	-88	-717	1	0.6566	0.9887	1.0007	--	--	0.02	--	0.18	Snell. 'zx'= 75
1F	-892	-88	-699	1	0.6566	0.9887	1.0010	--	--	0.02	--	0.18	Snell. 'zx'= 75
1G	-892	-23	-717	1	0.6566	0.9963	1.0007	--	--	0.02	--	0.16	Snell. 'zx'= 75
1H	-892	-23	-699	1	0.6566	0.9963	1.0010	--	--	0.02	--	0.15	Snell. 'zx'= 75
1I	-919	161	-737	1	0.6566	0.9884	1.0004	--	--	0.02	--	0.21	Snell. 'zx'= 75
1J	-919	161	-679	1	0.6566	0.9884	1.0014	--	--	0.02	--	0.20	Snell. 'zx'= 75
1K	-919	-82	-737	1	0.6566	0.9888	1.0004	--	--	0.02	--	0.18	Snell. 'zx'= 75
1L	-919	-82	-679	1	0.6566	0.9888	1.0014	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'zx'= 75
1M	-878	161	-737	1	0.6566	0.9889	1.0004	--	--	0.02	--	0.21	Snell. 'zx'= 75
1N	-878	161	-679	1	0.6566	0.9889	1.0013	--	--	0.02	--	0.20	Snell. 'zx'= 75
1O	-878	-82	-737	1	0.6566	0.9893	1.0004	--	--	0.02	--	0.18	Snell. 'zx'= 75
1P	-878	-82	-679	1	0.6566	0.9893	1.0013	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'zx'= 75
2	-5075	-446	-4948	1	0.6566	0.9359	1.0052	--	--	0.10	--	1.16	NON Verif. (stabilità)

ASTA NUM. 13 NI 26 NF 25 Lungh. 340.0 cm SEZ. 3 Ps HEA 180
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	
	cm	kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m					
1A	0	-833	-213	6	0	29	9	1	0.01	0.01	0.01	
1B	0	-833	-200	6	0	29	-20	1	0.01	0.01	0.01	
1C	0	-833	-213	-35	0	-46	9	1	0.01	0.01	0.02	
1D	0	-833	-200	-35	0	-46	-20	1	0.01	0.01	0.02	
1E	0	-820	-213	6	0	29	9	1	0.01	0.01	0.01	
1F	0	-820	-200	6	0	29	-20	1	0.01	0.01	0.01	
1G	0	-820	-213	-35	0	-46	9	1	0.01	0.01	0.02	
1H	0	-820	-200	-35	0	-46	-20	1	0.01	0.01	0.02	
1I	0	-846	-228	52	0	114	41	1	0.02	0.01	0.04	
1J	0	-846	-185	52	0	114	-52	1	0.01	0.01	0.04	
1K	0	-846	-228	-81	0	-130	41	1	0.02	0.01	0.05	
1L	0	-846	-185	-81	0	-130	-52	1	0.01	0.01	0.05	
1M	0	-807	-228	52	0	114	41	1	0.02	0.01	0.04	
1N	0	-807	-185	52	0	114	-52	1	0.01	0.01	0.04	
1O	0	-807	-228	-81	0	-130	41	1	0.02	0.01	0.05	
1P	0	-807	-185	-81	0	-130	-52	1	0.01	0.01	0.05	
2	0	-4579	-1431	-130	0	-90	-85	1	0.10	0.06	0.03	
1A	170	-772	-213	6	0	19	-354	1	0.01	0.01	0.06	
1B	170	-772	-200	6	0	19	-360	1	0.01	0.01	0.07	
1C	170	-772	-213	-35	0	14	-354	1	0.01	0.01	0.06	
1D	170	-772	-200	-35	0	14	-360	1	0.01	0.01	0.07	
1E	170	-760	-213	6	0	19	-354	1	0.01	0.01	0.06	
1F	170	-760	-200	6	0	19	-360	1	0.01	0.01	0.07	
1G	170	-760	-213	-35	0	14	-354	1	0.01	0.01	0.06	
1H	170	-760	-200	-35	0	14	-360	1	0.01	0.01	0.07	
1I	170	-786	-228	52	0	25	-348	1	0.02	0.01	0.06	
1J	170	-786	-185	52	0	25	-366	1	0.01	0.01	0.07	
1K	170	-786	-228	-81	0	8	-348	1	0.02	0.01	0.06	
1L	170	-786	-185	-81	0	8	-366	1	0.01	0.01	0.07	
1M	170	-746	-228	52	0	25	-348	1	0.02	0.01	0.06	
1N	170	-746	-185	52	0	25	-366	1	0.01	0.01	0.07	
1O	170	-746	-228	-81	0	8	-348	1	0.02	0.01	0.06	
1P	170	-746	-185	-81	0	8	-366	1	0.01	0.01	0.07	
2	170	-4500	-1431	-130	0	131	-2519	1	0.10	0.06	0.46	
1A	340	-712	-213	6	0	9	-717	1	0.01	0.01	0.13	
1B	340	-712	-200	6	0	9	-700	1	0.01	0.01	0.13	
1C	340	-712	-213	-35	0	74	-717	1	0.01	0.01	0.13	
1D	340	-712	-200	-35	0	74	-700	1	0.01	0.01	0.13	
1E	340	-700	-213	6	0	9	-717	1	0.01	0.01	0.13	
1F	340	-700	-200	6	0	9	-700	1	0.01	0.01	0.13	
1G	340	-700	-213	-35	0	74	-717	1	0.01	0.01	0.13	
1H	340	-700	-200	-35	0	74	-700	1	0.01	0.01	0.13	
1I	340	-725	-228	52	0	-63	-736	1	0.02	0.01	0.13	
1J	340	-725	-185	52	0	-63	-680	1	0.01	0.01	0.12	

COMUNE DI VALVA - SA -

FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012

CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO

SISMICO O DEMOLIZIONE E

RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.

1K	340	-725	-228	-81	0	146	-736	1	0.02	0.01	0.13	
1L	340	-725	-185	-81	0	146	-680	1	0.01	0.01	0.12	
1M	340	-686	-228	52	0	-63	-736	1	0.02	0.01	0.13	
1N	340	-686	-185	52	0	-63	-680	1	0.01	0.01	0.12	
1O	340	-686	-228	-81	0	146	-736	1	0.02	0.01	0.13	
1P	340	-686	-185	-81	0	146	-680	1	0.01	0.01	0.12	
2	340	-4421	-1431	-130	0	352	-4952	1	0.10	0.06	0.94	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-833	29	-717	1	0.6566	1.0018	1.0007	--	--	0.02	--	0.16	Snell. 'zx'= 75
1B	-833	29	-700	1	0.6566	1.0018	1.0010	--	--	0.02	--	0.15	Snell. 'zx'= 75
1C	-833	74	-717	1	0.6566	0.9895	1.0007	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'zx'= 75
1D	-833	74	-700	1	0.6566	0.9895	1.0010	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'zx'= 75
1E	-820	29	-717	1	0.6566	1.0017	1.0007	--	--	0.02	--	0.16	Snell. 'zx'= 75
1F	-820	29	-700	1	0.6566	1.0017	1.0009	--	--	0.02	--	0.15	Snell. 'zx'= 75
1G	-820	74	-717	1	0.6566	0.9896	1.0007	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'zx'= 75
1H	-820	74	-700	1	0.6566	0.9896	1.0009	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'zx'= 75
1I	-846	114	-736	1	0.6566	0.9902	1.0005	--	--	0.02	--	0.19	Snell. 'zx'= 75
1J	-846	114	-680	1	0.6566	0.9902	1.0013	--	--	0.02	--	0.18	Snell. 'zx'= 75
1K	-846	146	-736	1	0.6566	0.9893	1.0005	--	--	0.02	--	0.20	Snell. 'zx'= 75
1L	-846	146	-680	1	0.6566	0.9893	1.0013	--	--	0.02	--	0.19	Snell. 'zx'= 75
1M	-807	114	-736	1	0.6566	0.9906	1.0004	--	--	0.02	--	0.19	Snell. 'zx'= 75
1N	-807	114	-680	1	0.6566	0.9906	1.0012	--	--	0.02	--	0.18	Snell. 'zx'= 75
1O	-807	146	-736	1	0.6566	0.9898	1.0004	--	--	0.02	--	0.20	Snell. 'zx'= 75
1P	-807	146	-680	1	0.6566	0.9898	1.0012	--	--	0.02	--	0.19	Snell. 'zx'= 75
2	-4579	352	-4952	1	0.6566	0.9687	1.0049	--	--	0.09	--	1.12	NON Verif. (stabilità)

ASTA NUM. 14 NI 27 NF 28 Lungh. 340.0 cm SEZ. 3 Ps HEA 180
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
			kg			kg*m						
1A	0	-1333	-132	225	0	276	125	1	0.01	0.02	0.10	
1B	0	-1333	-127	225	0	276	112	1	0.01	0.02	0.10	
1C	0	-1333	-132	187	0	205	125	1	0.01	0.02	0.08	
1D	0	-1333	-127	187	0	205	112	1	0.01	0.02	0.08	
1E	0	-1325	-132	225	0	276	125	1	0.01	0.02	0.10	
1F	0	-1325	-127	225	0	276	112	1	0.01	0.02	0.10	
1G	0	-1325	-132	187	0	205	125	1	0.01	0.02	0.08	
1H	0	-1325	-127	187	0	205	112	1	0.01	0.02	0.08	
1I	0	-1341	-138	267	0	357	139	1	0.01	0.02	0.13	
1J	0	-1341	-121	267	0	357	98	1	0.01	0.02	0.13	
1K	0	-1341	-138	144	0	124	139	1	0.01	0.02	0.05	
1L	0	-1341	-121	144	0	124	98	1	0.01	0.02	0.05	
1M	0	-1317	-138	267	0	357	139	1	0.01	0.02	0.13	
1N	0	-1317	-121	267	0	357	98	1	0.01	0.02	0.13	
1O	0	-1317	-138	144	0	124	139	1	0.01	0.02	0.05	
1P	0	-1317	-121	144	0	124	98	1	0.01	0.02	0.05	
2	0	-8039	-848	1463	0	1708	763	1	0.06	0.10	0.66	
1A	170	-1272	-132	225	0	-106	-100	1	0.01	0.02	0.04	
1B	170	-1272	-127	225	0	-106	-104	1	0.01	0.02	0.04	
1C	170	-1272	-132	187	0	-113	-100	1	0.01	0.02	0.04	
1D	170	-1272	-127	187	0	-113	-104	1	0.01	0.02	0.04	
1E	170	-1265	-132	225	0	-106	-100	1	0.01	0.02	0.04	
1F	170	-1265	-127	225	0	-106	-104	1	0.01	0.02	0.04	
1G	170	-1265	-132	187	0	-113	-100	1	0.01	0.02	0.04	
1H	170	-1265	-127	187	0	-113	-104	1	0.01	0.02	0.04	
1I	170	-1281	-138	267	0	-98	-95	1	0.01	0.02	0.04	
1J	170	-1281	-121	267	0	-98	-108	1	0.01	0.02	0.04	
1K	170	-1281	-138	144	0	-121	-95	1	0.01	0.02	0.05	
1L	170	-1281	-121	144	0	-121	-108	1	0.01	0.02	0.05	
1M	170	-1256	-138	267	0	-98	-95	1	0.01	0.02	0.04	
1N	170	-1256	-121	267	0	-98	-108	1	0.01	0.02	0.04	
1O	170	-1256	-138	144	0	-121	-95	1	0.01	0.02	0.05	
1P	170	-1256	-121	144	0	-121	-108	1	0.01	0.02	0.05	
2	170	-7961	-848	1463	0	-779	-679	1	0.06	0.10	0.31	
1A	340	-1212	-132	225	0	-488	-324	1	0.01	0.02	0.19	
1B	340	-1212	-127	225	0	-488	-319	1	0.01	0.02	0.19	
1C	340	-1212	-132	187	0	-430	-324	1	0.01	0.02	0.17	
1D	340	-1212	-127	187	0	-430	-319	1	0.01	0.02	0.17	
1E	340	-1204	-132	225	0	-488	-324	1	0.01	0.02	0.19	
1F	340	-1204	-127	225	0	-488	-319	1	0.01	0.02	0.19	
1G	340	-1204	-132	187	0	-430	-324	1	0.01	0.02	0.17	
1H	340	-1204	-127	187	0	-430	-319	1	0.01	0.02	0.17	
1I	340	-1220	-138	267	0	-552	-329	1	0.01	0.02	0.21	

COMUNE DI VALVA - SA -

FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012

CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO

SISMICO O DEMOLIZIONE E

RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.

1J	340	-1220	-121	267	0	-552	-314	1	0.01	0.02	0.21	
1K	340	-1220	-138	144	0	-366	-329	1	0.01	0.02	0.14	
1L	340	-1220	-121	144	0	-366	-314	1	0.01	0.02	0.14	
1M	340	-1196	-138	267	0	-552	-329	1	0.01	0.02	0.21	
1N	340	-1196	-121	267	0	-552	-314	1	0.01	0.02	0.21	
1O	340	-1196	-138	144	0	-366	-329	1	0.01	0.02	0.14	
1P	340	-1196	-121	144	0	-366	-314	1	0.01	0.02	0.14	
2	340	-7882	-848	1463	0	-3265	-2121	1	0.06	0.10	1.38	NON verif.

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-1333	-488	-324	1	0.6566	0.9843	0.9976	--	--	0.03	--	0.27	Snell. 'zx'= 75
1B	-1333	-488	-319	1	0.6566	0.9843	0.9979	--	--	0.03	--	0.26	Snell. 'zx'= 75
1C	-1333	-430	-324	1	0.6566	0.9863	0.9976	--	--	0.03	--	0.24	Snell. 'zx'= 75
1D	-1333	-430	-319	1	0.6566	0.9863	0.9979	--	--	0.03	--	0.24	Snell. 'zx'= 75
1E	-1325	-488	-324	1	0.6566	0.9844	0.9976	--	--	0.03	--	0.27	Snell. 'zx'= 75
1F	-1325	-488	-319	1	0.6566	0.9844	0.9979	--	--	0.03	--	0.26	Snell. 'zx'= 75
1G	-1325	-430	-324	1	0.6566	0.9863	0.9976	--	--	0.03	--	0.24	Snell. 'zx'= 75
1H	-1325	-430	-319	1	0.6566	0.9863	0.9979	--	--	0.03	--	0.24	Snell. 'zx'= 75
1I	-1341	-552	-329	1	0.6566	0.9831	0.9972	--	--	0.03	--	0.29	Snell. 'zx'= 75
1J	-1341	-552	-314	1	0.6566	0.9831	0.9983	--	--	0.03	--	0.29	Snell. 'zx'= 75
1K	-1341	-366	-329	1	0.6566	0.9891	0.9972	--	--	0.03	--	0.22	Snell. 'zx'= 75
1L	-1341	-366	-314	1	0.6566	0.9891	0.9983	--	--	0.03	--	0.22	Snell. 'zx'= 75
1M	-1317	-552	-329	1	0.6566	0.9834	0.9973	--	--	0.03	--	0.29	Snell. 'zx'= 75
1N	-1317	-552	-314	1	0.6566	0.9834	0.9983	--	--	0.03	--	0.29	Snell. 'zx'= 75
1O	-1317	-366	-329	1	0.6566	0.9893	0.9973	--	--	0.03	--	0.22	Snell. 'zx'= 75
1P	-1317	-366	-314	1	0.6566	0.9893	0.9983	--	--	0.03	--	0.22	Snell. 'zx'= 75
2	-8039	-3265	-2121	1	0.6566	0.9111	0.9870	--	--	0.16	--	1.66	NON Verif.(stabilità)

ASTA NUM. 15 NI 29 NF 30 Lungh. 340.0 cm SEZ. 3 Ps HEA 180
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-2734	82	405	0	614	-109	1	0.01	0.04	0.23	
1B	0	-2734	89	405	0	614	-124	1	0.01	0.04	0.23	
1C	0	-2734	82	43	0	-69	-109	1	0.01	0.04	0.03	
1D	0	-2734	89	43	0	-69	-124	1	0.01	0.04	0.03	
1E	0	-2674	82	405	0	614	-109	1	0.01	0.03	0.23	
1F	0	-2674	89	405	0	614	-124	1	0.01	0.03	0.23	
1G	0	-2674	82	43	0	-69	-109	1	0.01	0.03	0.03	
1H	0	-2674	89	43	0	-69	-124	1	0.01	0.03	0.03	
1I	0	-2801	74	814	0	1386	-93	1	0.02	0.04	0.52	
1J	0	-2801	97	814	0	1386	-141	1	0.02	0.04	0.52	
1K	0	-2801	74	-366	0	-841	-93	1	0.01	0.04	0.32	
1L	0	-2801	97	-366	0	-841	-141	1	0.01	0.04	0.32	
1M	0	-2607	74	814	0	1386	-93	1	0.02	0.03	0.52	
1N	0	-2607	97	814	0	1386	-141	1	0.02	0.03	0.52	
1O	0	-2607	74	-366	0	-841	-93	1	0.01	0.03	0.32	
1P	0	-2607	97	-366	0	-841	-141	1	0.01	0.03	0.32	
2	0	-16940	634	1682	0	2047	-857	1	0.05	0.22	0.78	
1A	170	-2673	82	405	0	-74	31	1	0.01	0.03	0.03	
1B	170	-2673	89	405	0	-74	28	1	0.01	0.03	0.03	
1C	170	-2673	82	43	0	-142	31	1	0.01	0.03	0.05	
1D	170	-2673	89	43	0	-142	28	1	0.01	0.03	0.05	
1E	170	-2614	82	405	0	-74	31	1	0.01	0.03	0.03	
1F	170	-2614	89	405	0	-74	28	1	0.01	0.03	0.03	
1G	170	-2614	82	43	0	-142	31	1	0.01	0.03	0.05	
1H	170	-2614	89	43	0	-142	28	1	0.01	0.03	0.05	
1I	170	-2741	74	814	0	3	33	1	0.02	0.04	0.01	
1J	170	-2741	97	814	0	3	25	1	0.02	0.04	0.00	
1K	170	-2741	74	-366	0	-218	33	1	0.01	0.04	0.08	
1L	170	-2741	97	-366	0	-218	25	1	0.01	0.04	0.08	
1M	170	-2546	74	814	0	3	33	1	0.02	0.03	0.01	
1N	170	-2546	97	814	0	3	25	1	0.02	0.03	0.00	
1O	170	-2546	74	-366	0	-218	33	1	0.01	0.03	0.08	
1P	170	-2546	97	-366	0	-218	25	1	0.01	0.03	0.08	
2	170	-16860	634	1682	0	-813	221	1	0.05	0.22	0.31	
1A	340	-2613	82	405	0	-762	170	1	0.01	0.03	0.29	
1B	340	-2613	89	405	0	-762	180	1	0.01	0.03	0.29	
1C	340	-2613	82	43	0	-214	170	1	0.01	0.03	0.08	
1D	340	-2613	89	43	0	-214	180	1	0.01	0.03	0.08	
1E	340	-2553	82	405	0	-762	170	1	0.01	0.03	0.29	
1F	340	-2553	89	405	0	-762	180	1	0.01	0.03	0.29	
1G	340	-2553	82	43	0	-214	170	1	0.01	0.03	0.08	
1H	340	-2553	89	43	0	-214	180	1	0.01	0.03	0.08	

COMUNE DI VALVA - SA -

FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012

CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO

SISMICO O DEMOLIZIONE E

RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.

1I	340	-2680	74	814	0	-1380	160	1	0.02	0.03	0.52	
1J	340	-2680	97	814	0	-1380	191	1	0.02	0.03	0.52	
1K	340	-2680	74	-366	0	404	160	1	0.01	0.03	0.15	
1L	340	-2680	97	-366	0	404	191	1	0.01	0.03	0.15	
1M	340	-2486	74	814	0	-1380	160	1	0.02	0.03	0.52	
1N	340	-2486	97	814	0	-1380	191	1	0.02	0.03	0.52	
1O	340	-2486	74	-366	0	404	160	1	0.01	0.03	0.15	
1P	340	-2486	97	-366	0	404	191	1	0.01	0.03	0.15	
2	340	-16780	634	1682	0	-3673	1300	1	0.05	0.22	1.49	NON verif.

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-2734	-762	170	1	0.6566	0.9655	0.9901	--	--	0.05	--	0.36 Snell.	'zx'= 75
1B	-2734	-762	180	1	0.6566	0.9655	0.9891	--	--	0.05	--	0.36 Snell.	'zx'= 75
1C	-2734	-214	170	1	0.6566	1.0065	0.9901	--	--	0.05	--	0.17 Snell.	'zx'= 75
1D	-2734	-214	180	1	0.6566	1.0065	0.9891	--	--	0.05	--	0.17 Snell.	'zx'= 75
1E	-2674	-762	170	1	0.6566	0.9662	0.9903	--	--	0.05	--	0.36 Snell.	'zx'= 75
1F	-2674	-762	180	1	0.6566	0.9662	0.9894	--	--	0.05	--	0.36 Snell.	'zx'= 75
1G	-2674	-214	170	1	0.6566	1.0063	0.9903	--	--	0.05	--	0.16 Snell.	'zx'= 75
1H	-2674	-214	180	1	0.6566	1.0063	0.9894	--	--	0.05	--	0.17 Snell.	'zx'= 75
1I	-2801	1386	160	1	0.6566	0.9646	0.9910	--	--	0.06	--	0.59 Snell.	'zx'= 75
1J	-2801	1386	191	1	0.6566	0.9646	0.9879	--	--	0.06	--	0.59 Snell.	'zx'= 75
1K	-2801	-841	160	1	0.6566	0.9709	0.9910	--	--	0.06	--	0.39 Snell.	'zx'= 75
1L	-2801	-841	191	1	0.6566	0.9709	0.9879	--	--	0.06	--	0.40 Snell.	'zx'= 75
1M	-2607	1386	160	1	0.6566	0.9671	0.9916	--	--	0.05	--	0.58 Snell.	'zx'= 75
1N	-2607	1386	191	1	0.6566	0.9671	0.9888	--	--	0.05	--	0.59 Snell.	'zx'= 75
1O	-2607	-841	160	1	0.6566	0.9729	0.9916	--	--	0.05	--	0.39 Snell.	'zx'= 75
1P	-2607	-841	191	1	0.6566	0.9729	0.9888	--	--	0.05	--	0.39 Snell.	'zx'= 75
2	-16940	-3673	1300	1	0.6566	0.8034	0.9364	--	--	0.34	--	1.67	NON Verif. (stabilità)

ASTA NUM. 16 NI 31 NF 32 Lungh. 340.0 cm SEZ. 3 Ps HEA 180
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx ----- kg	Fy	Fz	Mx ----- kg*m	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-2289	36	514	0	781	-57	1	0.01	0.03	0.29	
1B	0	-2289	43	514	0	781	-72	1	0.01	0.03	0.29	
1C	0	-2289	36	163	0	49	-57	1	0.00	0.03	0.02	
1D	0	-2289	43	163	0	49	-72	1	0.00	0.03	0.02	
1E	0	-2277	36	514	0	781	-57	1	0.01	0.03	0.29	
1F	0	-2277	43	514	0	781	-72	1	0.01	0.03	0.29	
1G	0	-2277	36	163	0	49	-57	1	0.00	0.03	0.02	
1H	0	-2277	43	163	0	49	-72	1	0.00	0.03	0.02	
1I	0	-2303	28	922	0	1631	-41	1	0.03	0.03	0.61	
1J	0	-2303	50	922	0	1631	-88	1	0.03	0.03	0.61	
1K	0	-2303	28	-245	0	-801	-41	1	0.01	0.03	0.30	
1L	0	-2303	50	-245	0	-801	-88	1	0.01	0.03	0.30	
1M	0	-2263	28	922	0	1631	-41	1	0.03	0.03	0.61	
1N	0	-2263	50	922	0	1631	-88	1	0.03	0.03	0.61	
1O	0	-2263	28	-245	0	-801	-41	1	0.01	0.03	0.30	
1P	0	-2263	50	-245	0	-801	-88	1	0.01	0.03	0.30	
2	0	-14030	249	2447	0	3002	-421	1	0.07	0.18	1.14	NON verif.
1A	170	-2229	36	514	0	-93	4	1	0.01	0.03	0.03	
1B	170	-2229	43	514	0	-93	1	1	0.01	0.03	0.03	
1C	170	-2229	36	163	0	-228	4	1	0.00	0.03	0.09	
1D	170	-2229	43	163	0	-228	1	1	0.00	0.03	0.09	
1E	170	-2216	36	514	0	-93	4	1	0.01	0.03	0.03	
1F	170	-2216	43	514	0	-93	1	1	0.01	0.03	0.03	
1G	170	-2216	36	163	0	-228	4	1	0.00	0.03	0.09	
1H	170	-2216	43	163	0	-228	1	1	0.00	0.03	0.09	
1I	170	-2243	28	922	0	64	7	1	0.03	0.03	0.02	
1J	170	-2243	50	922	0	64	-2	1	0.03	0.03	0.02	
1K	170	-2243	28	-245	0	-384	7	1	0.01	0.03	0.14	
1L	170	-2243	50	-245	0	-384	-2	1	0.01	0.03	0.14	
1M	170	-2202	28	922	0	64	7	1	0.03	0.03	0.02	
1N	170	-2202	50	922	0	64	-2	1	0.03	0.03	0.02	
1O	170	-2202	28	-245	0	-384	7	1	0.01	0.03	0.14	
1P	170	-2202	50	-245	0	-384	-2	1	0.01	0.03	0.14	
2	170	-13950	249	2447	0	-1159	2	1	0.07	0.18	0.44	
1A	340	-2168	36	514	0	-966	64	1	0.01	0.03	0.36	
1B	340	-2168	43	514	0	-966	73	1	0.01	0.03	0.36	
1C	340	-2168	36	163	0	-504	64	1	0.00	0.03	0.19	
1D	340	-2168	43	163	0	-504	73	1	0.00	0.03	0.19	
1E	340	-2156	36	514	0	-966	64	1	0.01	0.03	0.36	
1F	340	-2156	43	514	0	-966	73	1	0.01	0.03	0.36	
1G	340	-2156	36	163	0	-504	64	1	0.00	0.03	0.19	

COMUNE DI VALVA - SA -

FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012

CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO

SISMICO O DEMOLIZIONE E

RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.

1H	340	-2156	43	163	0	-504	73	1	0.00	0.03	0.19	
1I	340	-2182	28	922	0	-1503	54	1	0.03	0.03	0.57	
1J	340	-2182	50	922	0	-1503	84	1	0.03	0.03	0.57	
1K	340	-2182	28	-245	0	32	54	1	0.01	0.03	0.01	
1L	340	-2182	50	-245	0	32	84	1	0.01	0.03	0.02	
1M	340	-2142	28	922	0	-1503	54	1	0.03	0.03	0.57	
1N	340	-2142	50	922	0	-1503	84	1	0.03	0.03	0.57	
1O	340	-2142	28	-245	0	32	54	1	0.01	0.03	0.01	
1P	340	-2142	50	-245	0	32	84	1	0.01	0.03	0.02	
2	340	-13870	249	2447	0	-5319	425	1	0.07	0.18	2.02	NON verif.

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-2289	-966	64	1	0.6566	0.9711	0.9877	--	--	0.05	--	0.41 Snell.	'zx'= 75
1B	-2289	-966	73	1	0.6566	0.9711	0.9863	--	--	0.05	--	0.41 Snell.	'zx'= 75
1C	-2289	-504	64	1	0.6566	0.9902	0.9877	--	--	0.05	--	0.24 Snell.	'zx'= 75
1D	-2289	-504	73	1	0.6566	0.9902	0.9863	--	--	0.05	--	0.25 Snell.	'zx'= 75
1E	-2277	-966	64	1	0.6566	0.9712	0.9878	--	--	0.05	--	0.41 Snell.	'zx'= 75
1F	-2277	-966	73	1	0.6566	0.9712	0.9863	--	--	0.05	--	0.41 Snell.	'zx'= 75
1G	-2277	-504	64	1	0.6566	0.9902	0.9878	--	--	0.05	--	0.24 Snell.	'zx'= 75
1H	-2277	-504	73	1	0.6566	0.9902	0.9863	--	--	0.05	--	0.25 Snell.	'zx'= 75
1I	-2303	1631	54	1	0.6566	0.9709	0.9897	--	--	0.05	--	0.65 Snell.	'zx'= 75
1J	-2303	1631	-88	1	0.6566	0.9709	0.9865	--	--	0.05	--	0.66 Snell.	'zx'= 75
1K	-2303	-801	54	1	0.6566	0.9922	0.9897	--	--	0.05	--	0.35 Snell.	'zx'= 75
1L	-2303	-801	-88	1	0.6566	0.9922	0.9865	--	--	0.05	--	0.36 Snell.	'zx'= 75
1M	-2263	1631	54	1	0.6566	0.9714	0.9899	--	--	0.04	--	0.65 Snell.	'zx'= 75
1N	-2263	1631	-88	1	0.6566	0.9714	0.9867	--	--	0.04	--	0.66 Snell.	'zx'= 75
1O	-2263	-801	54	1	0.6566	0.9923	0.9899	--	--	0.04	--	0.35 Snell.	'zx'= 75
1P	-2263	-801	-88	1	0.6566	0.9923	0.9867	--	--	0.04	--	0.36 Snell.	'zx'= 75
2	-14030	-5319	425	1	0.6566	0.8356	0.9141	--	--	0.28	--	2.02	NON Verif. (stabilità)

ASTA NUM. 17 NI 33 NF 34 Lungh. 340.0 cm SEZ. 3 Ps HEA 180
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-2115	16	305	0	493	-35	1	0.01	0.03	0.19	
1B	0	-2115	23	305	0	493	-50	1	0.01	0.03	0.19	
1C	0	-2115	16	-23	0	-163	-35	1	0.00	0.03	0.06	
1D	0	-2115	23	-23	0	-163	-50	1	0.00	0.03	0.06	
1E	0	-1995	16	305	0	493	-35	1	0.01	0.03	0.19	
1F	0	-1995	23	305	0	493	-50	1	0.01	0.03	0.19	
1G	0	-1995	16	-23	0	-163	-35	1	0.00	0.03	0.06	
1H	0	-1995	23	-23	0	-163	-50	1	0.00	0.03	0.06	
1I	0	-2253	7	680	0	1244	-18	1	0.02	0.03	0.47	
1J	0	-2253	31	680	0	1244	-66	1	0.02	0.03	0.47	
1K	0	-2253	7	-398	0	-913	-18	1	0.01	0.03	0.34	
1L	0	-2253	31	-398	0	-913	-66	1	0.01	0.03	0.34	
1M	0	-1857	7	680	0	1244	-18	1	0.02	0.02	0.47	
1N	0	-1857	31	680	0	1244	-66	1	0.02	0.02	0.47	
1O	0	-1857	7	-398	0	-913	-18	1	0.01	0.02	0.34	
1P	0	-1857	31	-398	0	-913	-66	1	0.01	0.02	0.34	
2	0	-11170	193	1004	0	1172	-356	1	0.03	0.15	0.44	
1A	170	-2055	16	305	0	-25	-8	1	0.01	0.03	0.01	
1B	170	-2055	23	305	0	-25	-10	1	0.01	0.03	0.01	
1C	170	-2055	16	-23	0	-124	-8	1	0.00	0.03	0.05	
1D	170	-2055	23	-23	0	-124	-10	1	0.00	0.03	0.05	
1E	170	-1934	16	305	0	-25	-8	1	0.01	0.03	0.01	
1F	170	-1934	23	305	0	-25	-10	1	0.01	0.03	0.01	
1G	170	-1934	16	-23	0	-124	-8	1	0.00	0.03	0.05	
1H	170	-1934	23	-23	0	-124	-10	1	0.00	0.03	0.05	
1I	170	-2193	7	680	0	88	-5	1	0.02	0.03	0.03	
1J	170	-2193	31	680	0	88	-13	1	0.02	0.03	0.03	
1K	170	-2193	7	-398	0	-236	-5	1	0.01	0.03	0.09	
1L	170	-2193	31	-398	0	-236	-13	1	0.01	0.03	0.09	
1M	170	-1796	7	680	0	88	-5	1	0.02	0.02	0.03	
1N	170	-1796	31	680	0	88	-13	1	0.02	0.02	0.03	
1O	170	-1796	7	-398	0	-236	-5	1	0.01	0.02	0.09	
1P	170	-1796	31	-398	0	-236	-13	1	0.01	0.02	0.09	
2	170	-11090	193	1004	0	-534	-27	1	0.03	0.14	0.20	
1A	340	-1994	16	305	0	-543	19	1	0.01	0.03	0.20	
1B	340	-1994	23	305	0	-543	29	1	0.01	0.03	0.20	
1C	340	-1994	16	-23	0	-84	19	1	0.00	0.03	0.03	
1D	340	-1994	23	-23	0	-84	29	1	0.00	0.03	0.03	
1E	340	-1874	16	305	0	-543	19	1	0.01	0.02	0.20	
1F	340	-1874	23	305	0	-543	29	1	0.01	0.02	0.20	

COMUNE DI VALVA - SA -

FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012

CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO

SISMICO O DEMOLIZIONE E

RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.

1G	340	-1874	16	-23	0	-84	19	1	0.00	0.02	0.03	
1H	340	-1874	23	-23	0	-84	29	1	0.00	0.02	0.03	
1I	340	-2132	7	680	0	-1068	7	1	0.02	0.03	0.40	
1J	340	-2132	31	680	0	-1068	41	1	0.02	0.03	0.40	
1K	340	-2132	7	-398	0	441	7	1	0.01	0.03	0.17	
1L	340	-2132	31	-398	0	441	41	1	0.01	0.03	0.17	
1M	340	-1736	7	680	0	-1068	7	1	0.02	0.02	0.40	
1N	340	-1736	31	680	0	-1068	41	1	0.02	0.02	0.40	
1O	340	-1736	7	-398	0	441	7	1	0.01	0.02	0.17	
1P	340	-1736	31	-398	0	441	41	1	0.01	0.02	0.17	
2	340	-11010	193	1004	0	-2240	302	1	0.03	0.14	0.85	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-2115	-543	-35	1	0.6566	0.9733	0.9938	--	--	0.04	--	0.25	Snell. 'zx'= 75
1B	-2115	-543	-50	1	0.6566	0.9733	0.9931	--	--	0.04	--	0.25	Snell. 'zx'= 75
1C	-2115	-163	-35	1	0.6566	1.0116	0.9938	--	--	0.04	--	0.11	Snell. 'zx'= 75
1D	-2115	-163	-50	1	0.6566	1.0116	0.9931	--	--	0.04	--	0.11	Snell. 'zx'= 75
1E	-1995	-543	-35	1	0.6566	0.9748	0.9942	--	--	0.04	--	0.24	Snell. 'zx'= 75
1F	-1995	-543	-50	1	0.6566	0.9748	0.9935	--	--	0.04	--	0.25	Snell. 'zx'= 75
1G	-1995	-163	-35	1	0.6566	1.0109	0.9942	--	--	0.04	--	0.11	Snell. 'zx'= 75
1H	-1995	-163	-50	1	0.6566	1.0109	0.9935	--	--	0.04	--	0.11	Snell. 'zx'= 75
1I	-2253	1244	-18	1	0.6566	0.9715	0.9958	--	--	0.04	--	0.50	Snell. 'zx'= 75
1J	-2253	1244	-66	1	0.6566	0.9715	0.9922	--	--	0.04	--	0.51	Snell. 'zx'= 75
1K	-2253	-913	-18	1	0.6566	0.9765	0.9958	--	--	0.04	--	0.38	Snell. 'zx'= 75
1L	-2253	-913	-66	1	0.6566	0.9765	0.9922	--	--	0.04	--	0.39	Snell. 'zx'= 75
1M	-1857	1244	-18	1	0.6566	0.9765	0.9965	--	--	0.04	--	0.50	Snell. 'zx'= 75
1N	-1857	1244	-66	1	0.6566	0.9765	0.9936	--	--	0.04	--	0.51	Snell. 'zx'= 75
1O	-1857	-913	-18	1	0.6566	0.9807	0.9965	--	--	0.04	--	0.38	Snell. 'zx'= 75
1P	-1857	-913	-66	1	0.6566	0.9807	0.9936	--	--	0.04	--	0.39	Snell. 'zx'= 75
2	-11170	-2240	-356	1	0.6566	0.8764	0.9431	--	--	0.22	--	1.02	NON Verif. (stabilità)

ASTA NUM. 18 NI 35 NF 36 Lungh. 340.0 cm SEZ. 3 Ps HEA 180
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-1856	66	125	0	248	-172	1	0.00	0.02	0.09	
1B	0	-1856	67	125	0	248	-174	1	0.00	0.02	0.09	
1C	0	-1856	66	-125	0	-248	-172	1	0.00	0.02	0.09	
1D	0	-1856	67	-125	0	-248	-174	1	0.00	0.02	0.09	
1E	0	-1854	66	125	0	248	-172	1	0.00	0.02	0.09	
1F	0	-1854	67	125	0	248	-174	1	0.00	0.02	0.09	
1G	0	-1854	66	-125	0	-248	-172	1	0.00	0.02	0.09	
1H	0	-1854	67	-125	0	-248	-174	1	0.00	0.02	0.09	
1I	0	-1859	66	405	0	804	-171	1	0.01	0.02	0.30	
1J	0	-1859	67	405	0	804	-175	1	0.01	0.02	0.30	
1K	0	-1859	66	-405	0	-804	-171	1	0.01	0.02	0.30	
1L	0	-1859	67	-405	0	-804	-175	1	0.01	0.02	0.30	
1M	0	-1851	66	405	0	804	-171	1	0.01	0.02	0.30	
1N	0	-1851	67	405	0	804	-175	1	0.01	0.02	0.30	
1O	0	-1851	66	-405	0	-804	-171	1	0.01	0.02	0.30	
1P	0	-1851	67	-405	0	-804	-175	1	0.01	0.02	0.30	
2	0	-10630	256	-2	0	-1	-865	1	0.02	0.14	0.16	
1A	170	-1796	66	125	0	36	-60	1	0.00	0.02	0.01	
1B	170	-1796	67	125	0	36	-61	1	0.00	0.02	0.01	
1C	170	-1796	66	-125	0	-35	-60	1	0.00	0.02	0.01	
1D	170	-1796	67	-125	0	-35	-61	1	0.00	0.02	0.01	
1E	170	-1793	66	125	0	36	-60	1	0.00	0.02	0.01	
1F	170	-1793	67	125	0	36	-61	1	0.00	0.02	0.01	
1G	170	-1793	66	-125	0	-35	-60	1	0.00	0.02	0.01	
1H	170	-1793	67	-125	0	-35	-61	1	0.00	0.02	0.01	
1I	170	-1798	66	405	0	116	-59	1	0.01	0.02	0.04	
1J	170	-1798	67	405	0	116	-61	1	0.01	0.02	0.04	
1K	170	-1798	66	-405	0	-115	-59	1	0.01	0.02	0.04	
1L	170	-1798	67	-405	0	-115	-61	1	0.01	0.02	0.04	
1M	170	-1791	66	405	0	116	-59	1	0.01	0.02	0.04	
1N	170	-1791	67	405	0	116	-61	1	0.01	0.02	0.04	
1O	170	-1791	66	-405	0	-115	-59	1	0.01	0.02	0.04	
1P	170	-1791	67	-405	0	-115	-61	1	0.01	0.02	0.04	
2	170	-10550	256	-2	0	3	-430	1	0.02	0.14	0.08	
1A	340	-1735	66	125	0	-176	53	1	0.00	0.02	0.07	
1B	340	-1735	67	125	0	-176	53	1	0.00	0.02	0.07	
1C	340	-1735	66	-125	0	177	53	1	0.00	0.02	0.07	
1D	340	-1735	67	-125	0	177	53	1	0.00	0.02	0.07	
1E	340	-1733	66	125	0	-176	53	1	0.00	0.02	0.07	

COMUNE DI VALVA - SA -

FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012

CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO

SISMICO O DEMOLIZIONE E

RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.

1F	340	-1733	67	125	0	-176	53	1	0.00	0.02	0.07
1G	340	-1733	66	-125	0	177	53	1	0.00	0.02	0.07
1H	340	-1733	67	-125	0	177	53	1	0.00	0.02	0.07
1I	340	-1738	66	405	0	-572	53	1	0.01	0.02	0.22
1J	340	-1738	67	405	0	-572	52	1	0.01	0.02	0.22
1K	340	-1738	66	-405	0	573	53	1	0.01	0.02	0.22
1L	340	-1738	67	-405	0	573	52	1	0.01	0.02	0.22
1M	340	-1730	66	405	0	-572	53	1	0.01	0.02	0.22
1N	340	-1730	67	405	0	-572	52	1	0.01	0.02	0.22
1O	340	-1730	66	-405	0	573	53	1	0.01	0.02	0.22
1P	340	-1730	67	-405	0	573	52	1	0.01	0.02	0.22
2	340	-10470	256	-2	0	7	5	1	0.02	0.14	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-1856	248	-172	1	0.6566	0.9766	0.9977	--	--	0.04	--	0.16 Snell.	'zx'= 75
1B	-1856	248	-174	1	0.6566	0.9766	0.9978	--	--	0.04	--	0.16 Snell.	'zx'= 75
1C	-1856	-248	-172	1	0.6566	0.9766	0.9977	--	--	0.04	--	0.16 Snell.	'zx'= 75
1D	-1856	-248	-174	1	0.6566	0.9766	0.9978	--	--	0.04	--	0.16 Snell.	'zx'= 75
1E	-1854	248	-172	1	0.6566	0.9766	0.9977	--	--	0.04	--	0.16 Snell.	'zx'= 75
1F	-1854	248	-174	1	0.6566	0.9766	0.9978	--	--	0.04	--	0.16 Snell.	'zx'= 75
1G	-1854	-248	-172	1	0.6566	0.9766	0.9977	--	--	0.04	--	0.16 Snell.	'zx'= 75
1H	-1854	-248	-174	1	0.6566	0.9766	0.9978	--	--	0.04	--	0.16 Snell.	'zx'= 75
1I	-1859	804	-171	1	0.6566	0.9765	0.9977	--	--	0.04	--	0.36 Snell.	'zx'= 75
1J	-1859	804	-175	1	0.6566	0.9765	0.9978	--	--	0.04	--	0.36 Snell.	'zx'= 75
1K	-1859	-804	-171	1	0.6566	0.9765	0.9977	--	--	0.04	--	0.36 Snell.	'zx'= 75
1L	-1859	-804	-175	1	0.6566	0.9765	0.9978	--	--	0.04	--	0.36 Snell.	'zx'= 75
1M	-1851	804	-171	1	0.6566	0.9766	0.9977	--	--	0.04	--	0.36 Snell.	'zx'= 75
1N	-1851	804	-175	1	0.6566	0.9766	0.9978	--	--	0.04	--	0.36 Snell.	'zx'= 75
1O	-1851	-804	-171	1	0.6566	0.9766	0.9977	--	--	0.04	--	0.36 Snell.	'zx'= 75
1P	-1851	-804	-175	1	0.6566	0.9766	0.9978	--	--	0.04	--	0.36 Snell.	'zx'= 75
2	-10630	7	-864	1	0.6566	0.9476	1.0096	--	--	0.21	--	0.37 Snell.	'zx'= 75

ASTA NUM. 19 NI 37 NF 38 Lungh. 340.0 cm SEZ. 3 Ps HEA 180
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-1173	45	89	0	209	-68	1	0.00	0.02	0.08	
1B	0	-1173	50	89	0	209	-79	1	0.00	0.02	0.08	
1C	0	-1173	45	-128	0	-250	-68	1	0.00	0.02	0.09	
1D	0	-1173	50	-128	0	-250	-79	1	0.00	0.02	0.09	
1E	0	-1017	45	89	0	209	-68	1	0.00	0.01	0.08	
1F	0	-1017	50	89	0	209	-79	1	0.00	0.01	0.08	
1G	0	-1017	45	-128	0	-250	-68	1	0.00	0.01	0.09	
1H	0	-1017	50	-128	0	-250	-79	1	0.00	0.01	0.09	
1I	0	-1346	39	332	0	723	-57	1	0.01	0.02	0.27	
1J	0	-1346	55	332	0	723	-90	1	0.01	0.02	0.27	
1K	0	-1346	39	-370	0	-763	-57	1	0.01	0.02	0.29	
1L	0	-1346	55	-370	0	-763	-90	1	0.01	0.02	0.29	
1M	0	-844	39	332	0	723	-57	1	0.01	0.01	0.27	
1N	0	-844	55	332	0	723	-90	1	0.01	0.01	0.27	
1O	0	-844	39	-370	0	-763	-57	1	0.01	0.01	0.29	
1P	0	-844	55	-370	0	-763	-90	1	0.01	0.01	0.29	
2	0	-5096	211	-199	0	-214	-373	1	0.01	0.07	0.09	
1A	170	-1112	45	89	0	58	8	1	0.00	0.01	0.02	
1B	170	-1112	50	89	0	58	6	1	0.00	0.01	0.02	
1C	170	-1112	45	-128	0	-33	8	1	0.00	0.01	0.01	
1D	170	-1112	50	-128	0	-33	6	1	0.00	0.01	0.01	
1E	170	-957	45	89	0	58	8	1	0.00	0.01	0.02	
1F	170	-957	50	89	0	58	6	1	0.00	0.01	0.02	
1G	170	-957	45	-128	0	-33	8	1	0.00	0.01	0.01	
1H	170	-957	50	-128	0	-33	6	1	0.00	0.01	0.01	
1I	170	-1286	39	332	0	159	10	1	0.01	0.02	0.06	
1J	170	-1286	55	332	0	159	4	1	0.01	0.02	0.06	
1K	170	-1286	39	-370	0	-134	10	1	0.01	0.02	0.05	
1L	170	-1286	55	-370	0	-134	4	1	0.01	0.02	0.05	
1M	170	-783	39	332	0	159	10	1	0.01	0.01	0.06	
1N	170	-783	55	332	0	159	4	1	0.01	0.01	0.06	
1O	170	-783	39	-370	0	-134	10	1	0.01	0.01	0.05	
1P	170	-783	55	-370	0	-134	4	1	0.01	0.01	0.05	
2	170	-5017	211	-199	0	124	-14	1	0.01	0.07	0.05	
1A	340	-1052	45	89	0	-93	84	1	0.00	0.01	0.04	
1B	340	-1052	50	89	0	-93	91	1	0.00	0.01	0.04	
1C	340	-1052	45	-128	0	184	84	1	0.00	0.01	0.07	
1D	340	-1052	50	-128	0	184	91	1	0.00	0.01	0.07	

COMUNE DI VALVA - SA -

FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012

CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO

SISMICO O DEMOLIZIONE E

RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.

1E	340	-897	45	89	0	-93	84	1	0.00	0.01	0.04	
1F	340	-897	50	89	0	-93	91	1	0.00	0.01	0.04	
1G	340	-897	45	-128	0	184	84	1	0.00	0.01	0.07	
1H	340	-897	50	-128	0	184	91	1	0.00	0.01	0.07	
1I	340	-1226	39	332	0	-405	77	1	0.01	0.02	0.15	
1J	340	-1226	55	332	0	-405	98	1	0.01	0.02	0.15	
1K	340	-1226	39	-370	0	495	77	1	0.01	0.02	0.19	
1L	340	-1226	55	-370	0	495	98	1	0.01	0.02	0.19	
1M	340	-723	39	332	0	-405	77	1	0.01	0.01	0.15	
1N	340	-723	55	332	0	-405	98	1	0.01	0.01	0.15	
1O	340	-723	39	-370	0	495	77	1	0.01	0.01	0.19	
1P	340	-723	55	-370	0	495	98	1	0.01	0.01	0.19	
2	340	-4938	211	-199	0	463	345	1	0.01	0.06	0.18	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-1173	209	84	1	0.6566	0.9884	0.9943	--	--	0.02	--	0.12 Snell.	'zx'= 75
1B	-1173	209	91	1	0.6566	0.9884	0.9938	--	--	0.02	--	0.12 Snell.	'zx'= 75
1C	-1173	-250	84	1	0.6566	0.9852	0.9943	--	--	0.02	--	0.13 Snell.	'zx'= 75
1D	-1173	-250	91	1	0.6566	0.9852	0.9938	--	--	0.02	--	0.13 Snell.	'zx'= 75
1E	-1017	209	84	1	0.6566	0.9900	0.9951	--	--	0.02	--	0.11 Snell.	'zx'= 75
1F	-1017	209	91	1	0.6566	0.9900	0.9947	--	--	0.02	--	0.11 Snell.	'zx'= 75
1G	-1017	-250	84	1	0.6566	0.9871	0.9951	--	--	0.02	--	0.13 Snell.	'zx'= 75
1H	-1017	-250	91	1	0.6566	0.9871	0.9947	--	--	0.02	--	0.13 Snell.	'zx'= 75
1I	-1346	723	77	1	0.6566	0.9843	0.9942	--	--	0.03	--	0.31 Snell.	'zx'= 75
1J	-1346	723	98	1	0.6566	0.9843	0.9924	--	--	0.03	--	0.31 Snell.	'zx'= 75
1K	-1346	-763	77	1	0.6566	0.9830	0.9942	--	--	0.03	--	0.32 Snell.	'zx'= 75
1L	-1346	-763	98	1	0.6566	0.9830	0.9924	--	--	0.03	--	0.33 Snell.	'zx'= 75
1M	-844	723	77	1	0.6566	0.9902	0.9963	--	--	0.02	--	0.30 Snell.	'zx'= 75
1N	-844	723	98	1	0.6566	0.9902	0.9952	--	--	0.02	--	0.30 Snell.	'zx'= 75
1O	-844	-763	77	1	0.6566	0.9893	0.9963	--	--	0.02	--	0.31 Snell.	'zx'= 75
1P	-844	-763	98	1	0.6566	0.9893	0.9952	--	--	0.02	--	0.32 Snell.	'zx'= 75
2	-5096	463	-373	1	0.6566	0.9485	0.9712	--	--	0.10	--	0.33 Snell.	'zx'= 75

ASTA NUM. 20 NI 39 NF 40 Lungh. 340.0 cm SEZ. 3 Ps HEA 180
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-689	11	-78	0	62	-10	1	0.00	0.01	0.02	
1B	0	-689	14	-78	0	62	-17	1	0.00	0.01	0.02	
1C	0	-689	11	-351	0	-532	-10	1	0.01	0.01	0.20	
1D	0	-689	14	-351	0	-532	-17	1	0.01	0.01	0.20	
1E	0	-611	11	-78	0	62	-10	1	0.00	0.01	0.02	
1F	0	-611	14	-78	0	62	-17	1	0.00	0.01	0.02	
1G	0	-611	11	-351	0	-532	-10	1	0.01	0.01	0.20	
1H	0	-611	14	-351	0	-532	-17	1	0.01	0.01	0.20	
1I	0	-779	7	235	0	741	-1	1	0.01	0.01	0.28	
1J	0	-779	18	235	0	741	-26	1	0.01	0.01	0.28	
1K	0	-779	7	-664	0	-1211	-1	1	0.02	0.01	0.46	
1L	0	-779	18	-664	0	-1211	-26	1	0.02	0.01	0.46	
1M	0	-521	7	235	0	741	-1	1	0.01	0.01	0.28	
1N	0	-521	18	235	0	741	-26	1	0.01	0.01	0.28	
1O	0	-521	7	-664	0	-1211	-1	1	0.02	0.01	0.46	
1P	0	-521	18	-664	0	-1211	-26	1	0.02	0.01	0.46	
2	0	-3378	13	-1419	0	-1556	-7	1	0.04	0.04	0.59	
1A	170	-629	11	-78	0	194	9	1	0.00	0.01	0.07	
1B	170	-629	14	-78	0	194	6	1	0.00	0.01	0.07	
1C	170	-629	11	-351	0	65	9	1	0.01	0.01	0.02	
1D	170	-629	14	-351	0	65	6	1	0.01	0.01	0.02	
1E	170	-550	11	-78	0	194	9	1	0.00	0.01	0.07	
1F	170	-550	14	-78	0	194	6	1	0.00	0.01	0.07	
1G	170	-550	11	-351	0	65	9	1	0.01	0.01	0.02	
1H	170	-550	14	-351	0	65	6	1	0.01	0.01	0.02	
1I	170	-719	7	235	0	342	11	1	0.01	0.01	0.13	
1J	170	-719	18	235	0	342	4	1	0.01	0.01	0.13	
1K	170	-719	7	-664	0	-82	11	1	0.02	0.01	0.03	
1L	170	-719	18	-664	0	-82	4	1	0.02	0.01	0.03	
1M	170	-461	7	235	0	342	11	1	0.01	0.01	0.13	
1N	170	-461	18	235	0	342	4	1	0.01	0.01	0.13	
1O	170	-461	7	-664	0	-82	11	1	0.02	0.01	0.03	
1P	170	-461	18	-664	0	-82	4	1	0.02	0.01	0.03	
2	170	-3300	13	-1419	0	857	15	1	0.04	0.04	0.32	
1A	340	-568	11	-78	0	327	27	1	0.00	0.01	0.12	
1B	340	-568	14	-78	0	327	30	1	0.00	0.01	0.12	
1C	340	-568	11	-351	0	662	27	1	0.01	0.01	0.25	

COMUNE DI VALVA - SA -

FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012

CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO

SISMICO O DEMOLIZIONE E

RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.

1D	340	-568	14	-351	0	662	30	1	0.01	0.01	0.25	
1E	340	-490	11	-78	0	327	27	1	0.00	0.01	0.12	
1F	340	-490	14	-78	0	327	30	1	0.00	0.01	0.12	
1G	340	-490	11	-351	0	662	27	1	0.01	0.01	0.25	
1H	340	-490	14	-351	0	662	30	1	0.01	0.01	0.25	
1I	340	-658	7	235	0	-57	23	1	0.01	0.01	0.02	
1J	340	-658	18	235	0	-57	34	1	0.01	0.01	0.02	
1K	340	-658	7	-664	0	1046	23	1	0.02	0.01	0.39	
1L	340	-658	18	-664	0	1046	34	1	0.02	0.01	0.39	
1M	340	-400	7	235	0	-57	23	1	0.01	0.01	0.02	
1N	340	-400	18	235	0	-57	34	1	0.01	0.01	0.02	
1O	340	-400	7	-664	0	1046	23	1	0.02	0.01	0.39	
1P	340	-400	18	-664	0	1046	34	1	0.02	0.01	0.39	
2	340	-3221	13	-1419	0	3270	37	1	0.04	0.04	1.23	NON verif.

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-689	327	27	1	0.6566	1.0002	0.9989	--	--	0.01	--	0.14	Snell. 'zx'= 75
1B	-689	327	30	1	0.6566	1.0002	0.9978	--	--	0.01	--	0.14	Snell. 'zx'= 75
1C	-689	662	27	1	0.6566	0.9913	0.9989	--	--	0.01	--	0.27	Snell. 'zx'= 75
1D	-689	662	30	1	0.6566	0.9913	0.9978	--	--	0.01	--	0.27	Snell. 'zx'= 75
1E	-611	327	27	1	0.6566	1.0002	0.9990	--	--	0.01	--	0.14	Snell. 'zx'= 75
1F	-611	327	30	1	0.6566	1.0002	0.9981	--	--	0.01	--	0.14	Snell. 'zx'= 75
1G	-611	662	27	1	0.6566	0.9923	0.9990	--	--	0.01	--	0.26	Snell. 'zx'= 75
1H	-611	662	30	1	0.6566	0.9923	0.9981	--	--	0.01	--	0.26	Snell. 'zx'= 75
1I	-779	741	23	1	0.6566	0.9969	1.0005	--	--	0.02	--	0.30	Snell. 'zx'= 75
1J	-779	741	34	1	0.6566	0.9969	0.9965	--	--	0.02	--	0.30	Snell. 'zx'= 75
1K	-779	-1211	23	1	0.6566	0.9902	1.0005	--	--	0.02	--	0.47	Snell. 'zx'= 75
1L	-779	-1211	34	1	0.6566	0.9902	0.9965	--	--	0.02	--	0.47	Snell. 'zx'= 75
1M	-521	741	23	1	0.6566	0.9979	1.0003	--	--	0.01	--	0.29	Snell. 'zx'= 75
1N	-521	741	34	1	0.6566	0.9979	0.9977	--	--	0.01	--	0.29	Snell. 'zx'= 75
1O	-521	-1211	23	1	0.6566	0.9934	1.0003	--	--	0.01	--	0.47	Snell. 'zx'= 75
1P	-521	-1211	34	1	0.6566	0.9934	0.9977	--	--	0.01	--	0.47	Snell. 'zx'= 75
2	-3378	3270	37	1	0.6566	0.9652	0.9984	--	--	0.07	--	1.26	NON Verif.(stabilità)

ASTA NUM. 21 NI 41 NF 42 Lungh. 340.0 cm SEZ. 3 Ps HEA 180
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-1316	7	-273	0	-106	-6	1	0.01	0.02	0.04	
1B	0	-1316	12	-273	0	-106	-15	1	0.01	0.02	0.04	
1C	0	-1316	7	-600	0	-809	-6	1	0.02	0.02	0.30	
1D	0	-1316	12	-600	0	-809	-15	1	0.02	0.02	0.30	
1E	0	-1216	7	-273	0	-106	-6	1	0.01	0.02	0.04	
1F	0	-1216	12	-273	0	-106	-15	1	0.01	0.02	0.04	
1G	0	-1216	7	-600	0	-809	-6	1	0.02	0.02	0.30	
1H	0	-1216	12	-600	0	-809	-15	1	0.02	0.02	0.30	
1I	0	-1433	3	106	0	712	4	1	0.00	0.02	0.27	
1J	0	-1433	16	106	0	712	-25	1	0.00	0.02	0.27	
1K	0	-1433	3	-979	0	-1627	4	1	0.03	0.02	0.61	
1L	0	-1433	16	-979	0	-1627	-25	1	0.03	0.02	0.61	
1M	0	-1099	3	106	0	712	4	1	0.00	0.01	0.27	
1N	0	-1099	16	106	0	712	-25	1	0.00	0.01	0.27	
1O	0	-1099	3	-979	0	-1627	4	1	0.03	0.01	0.61	
1P	0	-1099	16	-979	0	-1627	-25	1	0.03	0.01	0.61	
2	0	-7651	8	-3159	0	-3311	-2	1	0.09	0.10	1.25	NON verif.
1A	170	-1256	7	-273	0	359	6	1	0.01	0.02	0.14	
1B	170	-1256	12	-273	0	359	5	1	0.01	0.02	0.14	
1C	170	-1256	7	-600	0	210	6	1	0.02	0.02	0.08	
1D	170	-1256	12	-600	0	210	5	1	0.02	0.02	0.08	
1E	170	-1155	7	-273	0	359	6	1	0.01	0.02	0.14	
1F	170	-1155	12	-273	0	359	5	1	0.01	0.02	0.14	
1G	170	-1155	7	-600	0	210	6	1	0.02	0.02	0.08	
1H	170	-1155	12	-600	0	210	5	1	0.02	0.02	0.08	
1I	170	-1372	3	106	0	532	8	1	0.00	0.02	0.20	
1J	170	-1372	16	106	0	532	3	1	0.00	0.02	0.20	
1K	170	-1372	3	-979	0	38	8	1	0.03	0.02	0.01	
1L	170	-1372	16	-979	0	38	3	1	0.03	0.02	0.01	
1M	170	-1039	3	106	0	532	8	1	0.00	0.01	0.20	
1N	170	-1039	16	106	0	532	3	1	0.00	0.01	0.20	
1O	170	-1039	3	-979	0	38	8	1	0.03	0.01	0.01	
1P	170	-1039	16	-979	0	38	3	1	0.03	0.01	0.01	
2	170	-7572	8	-3159	0	2060	11	1	0.09	0.10	0.77	
1A	340	-1195	7	-273	0	824	19	1	0.01	0.02	0.31	
1B	340	-1195	12	-273	0	824	25	1	0.01	0.02	0.31	

COMUNE DI VALVA - SA -

FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012

CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO

SISMICO O DEMOLIZIONE E

RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.

1C	340	-1195	7	-600	0	1230	19	1	0.02	0.02	0.46	
1D	340	-1195	12	-600	0	1230	25	1	0.02	0.02	0.46	
1E	340	-1095	7	-273	0	824	19	1	0.01	0.01	0.31	
1F	340	-1095	12	-273	0	824	25	1	0.01	0.01	0.31	
1G	340	-1095	7	-600	0	1230	19	1	0.02	0.01	0.46	
1H	340	-1095	12	-600	0	1230	25	1	0.02	0.01	0.46	
1I	340	-1312	3	106	0	352	13	1	0.00	0.02	0.13	
1J	340	-1312	16	106	0	352	31	1	0.00	0.02	0.13	
1K	340	-1312	3	-979	0	1702	13	1	0.03	0.02	0.64	
1L	340	-1312	16	-979	0	1702	31	1	0.03	0.02	0.64	
1M	340	-978	3	106	0	352	13	1	0.00	0.01	0.13	
1N	340	-978	16	106	0	352	31	1	0.00	0.01	0.13	
1O	340	-978	3	-979	0	1702	13	1	0.03	0.01	0.64	
1P	340	-978	16	-979	0	1702	31	1	0.03	0.01	0.64	
2	340	-7493	8	-3159	0	7430	25	1	0.09	0.10	2.79	NON verif.

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-1316	824	19	1	0.6566	0.9937	0.9982	--	--	0.03	--	0.34 Snell.	'zx'= 75
1B	-1316	824	25	1	0.6566	0.9937	0.9955	--	--	0.03	--	0.34 Snell.	'zx'= 75
1C	-1316	1230	19	1	0.6566	0.9834	0.9982	--	--	0.03	--	0.48 Snell.	'zx'= 75
1D	-1316	1230	25	1	0.6566	0.9834	0.9955	--	--	0.03	--	0.49 Snell.	'zx'= 75
1E	-1216	824	19	1	0.6566	0.9942	0.9984	--	--	0.02	--	0.34 Snell.	'zx'= 75
1F	-1216	824	25	1	0.6566	0.9942	0.9959	--	--	0.02	--	0.34 Snell.	'zx'= 75
1G	-1216	1230	19	1	0.6566	0.9846	0.9984	--	--	0.02	--	0.48 Snell.	'zx'= 75
1H	-1216	1230	25	1	0.6566	0.9846	0.9959	--	--	0.02	--	0.48 Snell.	'zx'= 75
1I	-1433	712	13	1	0.6566	1.0073	1.0043	--	--	0.03	--	0.30 Snell.	'zx'= 75
1J	-1433	712	31	1	0.6566	1.0073	0.9932	--	--	0.03	--	0.30 Snell.	'zx'= 75
1K	-1433	1702	13	1	0.6566	0.9819	1.0043	--	--	0.03	--	0.66 Snell.	'zx'= 75
1L	-1433	1702	31	1	0.6566	0.9819	0.9932	--	--	0.03	--	0.66 Snell.	'zx'= 75
1M	-1099	712	13	1	0.6566	1.0056	1.0033	--	--	0.02	--	0.29 Snell.	'zx'= 75
1N	-1099	712	31	1	0.6566	1.0056	0.9947	--	--	0.02	--	0.30 Snell.	'zx'= 75
1O	-1099	1702	13	1	0.6566	0.9861	1.0033	--	--	0.02	--	0.66 Snell.	'zx'= 75
1P	-1099	1702	31	1	0.6566	0.9861	0.9947	--	--	0.02	--	0.66 Snell.	'zx'= 75
2	-7651	7430	25	1	0.6566	0.9248	1.0029	--	--	0.15	--	2.74	NON Verif. (stabilità)

ASTA NUM. 22 NI 43 NF 44 Lungh. 340.0 cm SEZ. 3 Ps HEA 180
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-1454	-0	-368	0	-255	2	1	0.01	0.02	0.10	
1B	0	-1454	4	-368	0	-255	-6	1	0.01	0.02	0.10	
1C	0	-1454	-0	-624	0	-819	2	1	0.02	0.02	0.31	
1D	0	-1454	4	-624	0	-819	-6	1	0.02	0.02	0.31	
1E	0	-1384	-0	-368	0	-255	2	1	0.01	0.02	0.10	
1F	0	-1384	4	-368	0	-255	-6	1	0.01	0.02	0.10	
1G	0	-1384	-0	-624	0	-819	2	1	0.02	0.02	0.31	
1H	0	-1384	4	-624	0	-819	-6	1	0.02	0.02	0.31	
1I	0	-1532	-5	-79	0	382	12	1	0.00	0.02	0.14	
1J	0	-1532	8	-79	0	382	-16	1	0.00	0.02	0.14	
1K	0	-1532	-5	-913	0	-1456	12	1	0.03	0.02	0.55	
1L	0	-1532	8	-913	0	-1456	-16	1	0.03	0.02	0.55	
1M	0	-1306	-5	-79	0	382	12	1	0.00	0.02	0.14	
1N	0	-1306	8	-79	0	382	-16	1	0.00	0.02	0.14	
1O	0	-1306	-5	-913	0	-1456	12	1	0.03	0.02	0.55	
1P	0	-1306	8	-913	0	-1456	-16	1	0.03	0.02	0.55	
2	0	-8723	-5	-3631	0	-3933	12	1	0.10	0.11	1.48	NON verif.
1A	170	-1393	-0	-368	0	370	2	1	0.01	0.02	0.14	
1B	170	-1393	4	-368	0	370	-0	1	0.01	0.02	0.14	
1C	170	-1393	-0	-624	0	241	2	1	0.02	0.02	0.09	
1D	170	-1393	4	-624	0	241	-0	1	0.02	0.02	0.09	
1E	170	-1324	-0	-368	0	370	2	1	0.01	0.02	0.14	
1F	170	-1324	4	-368	0	370	-0	1	0.01	0.02	0.14	
1G	170	-1324	-0	-624	0	241	2	1	0.02	0.02	0.09	
1H	170	-1324	4	-624	0	241	-0	1	0.02	0.02	0.09	
1I	170	-1471	-5	-79	0	515	4	1	0.00	0.02	0.19	
1J	170	-1471	8	-79	0	515	-2	1	0.00	0.02	0.19	
1K	170	-1471	-5	-913	0	96	4	1	0.03	0.02	0.04	
1L	170	-1471	8	-913	0	96	-2	1	0.03	0.02	0.04	
1M	170	-1246	-5	-79	0	515	4	1	0.00	0.02	0.19	
1N	170	-1246	8	-79	0	515	-2	1	0.00	0.02	0.19	
1O	170	-1246	-5	-913	0	96	4	1	0.03	0.02	0.04	
1P	170	-1246	8	-913	0	96	-2	1	0.03	0.02	0.04	
2	170	-8644	-5	-3631	0	2240	3	1	0.10	0.11	0.84	
1A	340	-1333	-0	-368	0	995	1	1	0.01	0.02	0.37	

COMUNE DI VALVA - SA -

FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012

CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO

SISMICO O DEMOLIZIONE E

RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.

1B	340	-1333	4	-368	0	995	6	1	0.01	0.02	0.37	
1C	340	-1333	-0	-624	0	1301	1	1	0.02	0.02	0.49	
1D	340	-1333	4	-624	0	1301	6	1	0.02	0.02	0.49	
1E	340	-1263	-0	-368	0	995	1	1	0.01	0.02	0.37	
1F	340	-1263	4	-368	0	995	6	1	0.01	0.02	0.37	
1G	340	-1263	-0	-624	0	1301	1	1	0.02	0.02	0.49	
1H	340	-1263	4	-624	0	1301	6	1	0.02	0.02	0.49	
1I	340	-1411	-5	-79	0	649	-5	1	0.00	0.02	0.24	
1J	340	-1411	8	-79	0	649	12	1	0.00	0.02	0.24	
1K	340	-1411	-5	-913	0	1647	-5	1	0.03	0.02	0.62	
1L	340	-1411	8	-913	0	1647	12	1	0.03	0.02	0.62	
1M	340	-1185	-5	-79	0	649	-5	1	0.00	0.02	0.24	
1N	340	-1185	8	-79	0	649	12	1	0.00	0.02	0.24	
1O	340	-1185	-5	-913	0	1647	-5	1	0.03	0.02	0.62	
1P	340	-1185	8	-913	0	1647	12	1	0.03	0.02	0.62	
2	340	-8565	-5	-3631	0	8412	-6	1	0.10	0.11	3.16	NON verif.

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-1454	995	2	1	0.6566	0.9901	1.0045	--	--	0.03	--	0.40	Snell. 'zx'= 75
1B	-1454	995	-6	1	0.6566	0.9901	0.9918	--	--	0.03	--	0.40	Snell. 'zx'= 75
1C	-1454	1301	2	1	0.6566	0.9816	1.0045	--	--	0.03	--	0.51	Snell. 'zx'= 75
1D	-1454	1301	-6	1	0.6566	0.9816	0.9918	--	--	0.03	--	0.51	Snell. 'zx'= 75
1E	-1384	995	2	1	0.6566	0.9906	1.0043	--	--	0.03	--	0.40	Snell. 'zx'= 75
1F	-1384	995	-6	1	0.6566	0.9906	0.9922	--	--	0.03	--	0.40	Snell. 'zx'= 75
1G	-1384	1301	2	1	0.6566	0.9825	1.0043	--	--	0.03	--	0.51	Snell. 'zx'= 75
1H	-1384	1301	-6	1	0.6566	0.9825	0.9922	--	--	0.03	--	0.51	Snell. 'zx'= 75
1I	-1532	649	12	1	0.6566	1.0101	0.9969	--	--	0.03	--	0.28	Snell. 'zx'= 75
1J	-1532	649	-16	1	0.6566	1.0101	0.9936	--	--	0.03	--	0.28	Snell. 'zx'= 75
1K	-1532	1647	12	1	0.6566	0.9807	0.9969	--	--	0.03	--	0.64	Snell. 'zx'= 75
1L	-1532	1647	-16	1	0.6566	0.9807	0.9936	--	--	0.03	--	0.64	Snell. 'zx'= 75
1M	-1306	649	12	1	0.6566	1.0086	0.9974	--	--	0.03	--	0.27	Snell. 'zx'= 75
1N	-1306	649	-16	1	0.6566	1.0086	0.9945	--	--	0.03	--	0.27	Snell. 'zx'= 75
1O	-1306	1647	12	1	0.6566	0.9835	0.9974	--	--	0.03	--	0.64	Snell. 'zx'= 75
1P	-1306	1647	-16	1	0.6566	0.9835	0.9945	--	--	0.03	--	0.64	Snell. 'zx'= 75
2	-8723	8412	12	1	0.6566	0.9112	0.9777	--	--	0.17	--	3.06	NON Verif. (stabilità)

ASTA NUM. 23 NI 45 NF 46 Lungh. 340.0 cm SEZ. 3 Ps HEA 180
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-830	-29	-271	0	-282	33	1	0.01	0.01	0.11	
1B	0	-830	-25	-271	0	-282	25	1	0.01	0.01	0.11	
1C	0	-830	-29	-298	0	-341	33	1	0.01	0.01	0.13	
1D	0	-830	-25	-298	0	-341	25	1	0.01	0.01	0.13	
1E	0	-823	-29	-271	0	-282	33	1	0.01	0.01	0.11	
1F	0	-823	-25	-271	0	-282	25	1	0.01	0.01	0.11	
1G	0	-823	-29	-298	0	-341	33	1	0.01	0.01	0.13	
1H	0	-823	-25	-298	0	-341	25	1	0.01	0.01	0.13	
1I	0	-839	-32	-241	0	-216	42	1	0.01	0.01	0.08	
1J	0	-839	-22	-241	0	-216	17	1	0.01	0.01	0.08	
1K	0	-839	-32	-328	0	-407	42	1	0.01	0.01	0.15	
1L	0	-839	-22	-328	0	-407	17	1	0.01	0.01	0.15	
1M	0	-814	-32	-241	0	-216	42	1	0.01	0.01	0.08	
1N	0	-814	-22	-241	0	-216	17	1	0.01	0.01	0.08	
1O	0	-814	-32	-328	0	-407	42	1	0.01	0.01	0.15	
1P	0	-814	-22	-328	0	-407	17	1	0.01	0.01	0.15	
2	0	-4607	-42	-1960	0	-2146	52	1	0.06	0.06	0.81	
1A	170	-770	-29	-271	0	179	-16	1	0.01	0.01	0.07	
1B	170	-770	-25	-271	0	179	-18	1	0.01	0.01	0.07	
1C	170	-770	-29	-298	0	166	-16	1	0.01	0.01	0.06	
1D	170	-770	-25	-298	0	166	-18	1	0.01	0.01	0.06	
1E	170	-762	-29	-271	0	179	-16	1	0.01	0.01	0.07	
1F	170	-762	-25	-271	0	179	-18	1	0.01	0.01	0.07	
1G	170	-762	-29	-298	0	166	-16	1	0.01	0.01	0.06	
1H	170	-762	-25	-298	0	166	-18	1	0.01	0.01	0.06	
1I	170	-779	-32	-241	0	194	-13	1	0.01	0.01	0.07	
1J	170	-779	-22	-241	0	194	-21	1	0.01	0.01	0.07	
1K	170	-779	-32	-328	0	150	-13	1	0.01	0.01	0.06	
1L	170	-779	-22	-328	0	150	-21	1	0.01	0.01	0.06	
1M	170	-753	-32	-241	0	194	-13	1	0.01	0.01	0.07	
1N	170	-753	-22	-241	0	194	-21	1	0.01	0.01	0.07	
1O	170	-753	-32	-328	0	150	-13	1	0.01	0.01	0.06	
1P	170	-753	-22	-328	0	150	-21	1	0.01	0.01	0.06	
2	170	-4529	-42	-1960	0	1186	-19	1	0.06	0.06	0.45	

COMUNE DI VALVA - SA -

FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012

CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO

SISMICO O DEMOLIZIONE E

RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.

1A	340	-710	-29	-271	0	640	-64	1	0.01	0.01	0.24	
1B	340	-710	-25	-271	0	640	-61	1	0.01	0.01	0.24	
1C	340	-710	-29	-298	0	672	-64	1	0.01	0.01	0.25	
1D	340	-710	-25	-298	0	672	-61	1	0.01	0.01	0.25	
1E	340	-702	-29	-271	0	640	-64	1	0.01	0.01	0.24	
1F	340	-702	-25	-271	0	640	-61	1	0.01	0.01	0.24	
1G	340	-702	-29	-298	0	672	-64	1	0.01	0.01	0.25	
1H	340	-702	-25	-298	0	672	-61	1	0.01	0.01	0.25	
1I	340	-719	-32	-241	0	604	-68	1	0.01	0.01	0.23	
1J	340	-719	-22	-241	0	604	-58	1	0.01	0.01	0.23	
1K	340	-719	-32	-328	0	708	-68	1	0.01	0.01	0.27	
1L	340	-719	-22	-328	0	708	-58	1	0.01	0.01	0.27	
1M	340	-693	-32	-241	0	604	-68	1	0.01	0.01	0.23	
1N	340	-693	-22	-241	0	604	-58	1	0.01	0.01	0.23	
1O	340	-693	-32	-328	0	708	-68	1	0.01	0.01	0.27	
1P	340	-693	-22	-328	0	708	-58	1	0.01	0.01	0.27	
2	340	-4450	-42	-1960	0	4518	-90	1	0.06	0.06	1.70	NON verif.

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz ----- kg*m	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-830	640	-64	1	0.6566	0.9919	0.9977	--	--	0.02	--	0.27 Snell.	'zx'= 75
1B	-830	640	-61	1	0.6566	0.9919	0.9983	--	--	0.02	--	0.27 Snell.	'zx'= 75
1C	-830	672	-64	1	0.6566	0.9910	0.9977	--	--	0.02	--	0.28 Snell.	'zx'= 75
1D	-830	672	-61	1	0.6566	0.9910	0.9983	--	--	0.02	--	0.28 Snell.	'zx'= 75
1E	-823	640	-64	1	0.6566	0.9920	0.9978	--	--	0.02	--	0.27 Snell.	'zx'= 75
1F	-823	640	-61	1	0.6566	0.9920	0.9984	--	--	0.02	--	0.27 Snell.	'zx'= 75
1G	-823	672	-64	1	0.6566	0.9911	0.9978	--	--	0.02	--	0.28 Snell.	'zx'= 75
1H	-823	672	-61	1	0.6566	0.9911	0.9984	--	--	0.02	--	0.28 Snell.	'zx'= 75
1I	-839	604	-68	1	0.6566	0.9929	0.9971	--	--	0.02	--	0.25 Snell.	'zx'= 75
1J	-839	604	-58	1	0.6566	0.9929	0.9991	--	--	0.02	--	0.25 Snell.	'zx'= 75
1K	-839	708	-68	1	0.6566	0.9900	0.9971	--	--	0.02	--	0.29 Snell.	'zx'= 75
1L	-839	708	-58	1	0.6566	0.9900	0.9991	--	--	0.02	--	0.29 Snell.	'zx'= 75
1M	-814	604	-68	1	0.6566	0.9931	0.9972	--	--	0.02	--	0.25 Snell.	'zx'= 75
1N	-814	604	-58	1	0.6566	0.9931	0.9991	--	--	0.02	--	0.25 Snell.	'zx'= 75
1O	-814	708	-68	1	0.6566	0.9903	0.9972	--	--	0.02	--	0.29 Snell.	'zx'= 75
1P	-814	708	-58	1	0.6566	0.9903	0.9991	--	--	0.02	--	0.29 Snell.	'zx'= 75
2	-4607	4518	-90	1	0.6566	0.9526	0.9854	--	--	0.09	--	1.73	NON Verif.(stabilità)

ASTA NUM. 24 NI 53 NF 54 Lungh. 340.0 cm SEZ. 3 Ps HEA 180
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx ----- kg	Fy ----- kg	Fz ----- kg	Mx ----- kg*m	My ----- kg*m	Mz ----- kg*m	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-1177	44	128	0	251	-67	1	0.00	0.02	0.09	
1B	0	-1177	51	128	0	251	-81	1	0.00	0.02	0.09	
1C	0	-1177	44	-88	0	-207	-67	1	0.00	0.02	0.08	
1D	0	-1177	51	-88	0	-207	-81	1	0.00	0.02	0.08	
1E	0	-1025	44	128	0	251	-67	1	0.00	0.01	0.09	
1F	0	-1025	51	128	0	251	-81	1	0.00	0.01	0.09	
1G	0	-1025	44	-88	0	-207	-67	1	0.00	0.01	0.08	
1H	0	-1025	51	-88	0	-207	-81	1	0.00	0.01	0.08	
1I	0	-1348	37	371	0	764	-52	1	0.01	0.02	0.29	
1J	0	-1348	58	371	0	764	-96	1	0.01	0.02	0.29	
1K	0	-1348	37	-330	0	-721	-52	1	0.01	0.02	0.27	
1L	0	-1348	58	-330	0	-721	-96	1	0.01	0.02	0.27	
1M	0	-854	37	371	0	764	-52	1	0.01	0.01	0.29	
1N	0	-854	58	371	0	764	-96	1	0.01	0.01	0.29	
1O	0	-854	37	-330	0	-721	-52	1	0.01	0.01	0.27	
1P	0	-854	58	-330	0	-721	-96	1	0.01	0.01	0.27	
2	0	-5135	213	206	0	225	-376	1	0.01	0.07	0.09	
1A	170	-1117	44	128	0	33	8	1	0.00	0.01	0.01	
1B	170	-1117	51	128	0	33	6	1	0.00	0.01	0.01	
1C	170	-1117	44	-88	0	-58	8	1	0.00	0.01	0.02	
1D	170	-1117	51	-88	0	-58	6	1	0.00	0.01	0.02	
1E	170	-965	44	128	0	33	8	1	0.00	0.01	0.01	
1F	170	-965	51	128	0	33	6	1	0.00	0.01	0.01	
1G	170	-965	44	-88	0	-58	8	1	0.00	0.01	0.02	
1H	170	-965	51	-88	0	-58	6	1	0.00	0.01	0.02	
1I	170	-1288	37	371	0	134	11	1	0.01	0.02	0.05	
1J	170	-1288	58	371	0	134	3	1	0.01	0.02	0.05	
1K	170	-1288	37	-330	0	-159	11	1	0.01	0.02	0.06	
1L	170	-1288	58	-330	0	-159	3	1	0.01	0.02	0.06	
1M	170	-794	37	371	0	134	11	1	0.01	0.01	0.05	
1N	170	-794	58	371	0	134	3	1	0.01	0.01	0.05	
1O	170	-794	37	-330	0	-159	11	1	0.01	0.01	0.06	
1P	170	-794	58	-330	0	-159	3	1	0.01	0.01	0.06	
2	170	-5057	213	206	0	-125	-13	1	0.01	0.07	0.05	

COMUNE DI VALVA - SA -

FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012

CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO SISMICO O DEMOLIZIONE E RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.

1A	340	-1057	44	128	0	-185	84	1	0.00	0.01	0.07
1B	340	-1057	51	128	0	-185	92	1	0.00	0.01	0.07
1C	340	-1057	44	-88	0	92	84	1	0.00	0.01	0.03
1D	340	-1057	51	-88	0	92	92	1	0.00	0.01	0.03
1E	340	-904	44	128	0	-185	84	1	0.00	0.01	0.07
1F	340	-904	51	128	0	-185	92	1	0.00	0.01	0.07
1G	340	-904	44	-88	0	92	84	1	0.00	0.01	0.03
1H	340	-904	51	-88	0	92	92	1	0.00	0.01	0.03
1I	340	-1228	37	371	0	-496	74	1	0.01	0.02	0.19
1J	340	-1228	58	371	0	-496	101	1	0.01	0.02	0.19
1K	340	-1228	37	-330	0	402	74	1	0.01	0.02	0.15
1L	340	-1228	58	-330	0	402	101	1	0.01	0.02	0.15
1M	340	-733	37	371	0	-496	74	1	0.01	0.01	0.19
1N	340	-733	58	371	0	-496	101	1	0.01	0.01	0.19
1O	340	-733	37	-330	0	402	74	1	0.01	0.01	0.15
1P	340	-733	58	-330	0	402	101	1	0.01	0.01	0.15
2	340	-4978	213	206	0	-475	349	1	0.01	0.06	0.18

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-1177	251	84	1	0.6566	0.9851	0.9944	--	--	0.02	--	0.13 Snell.	'zx'= 75
1B	-1177	251	92	1	0.6566	0.9851	0.9937	--	--	0.02	--	0.13 Snell.	'zx'= 75
1C	-1177	-207	84	1	0.6566	0.9885	0.9944	--	--	0.02	--	0.12 Snell.	'zx'= 75
1D	-1177	-207	92	1	0.6566	0.9885	0.9937	--	--	0.02	--	0.12 Snell.	'zx'= 75
1E	-1025	251	84	1	0.6566	0.9871	0.9951	--	--	0.02	--	0.13 Snell.	'zx'= 75
1F	-1025	251	92	1	0.6566	0.9871	0.9946	--	--	0.02	--	0.13 Snell.	'zx'= 75
1G	-1025	-207	84	1	0.6566	0.9900	0.9951	--	--	0.02	--	0.11 Snell.	'zx'= 75
1H	-1025	-207	92	1	0.6566	0.9900	0.9946	--	--	0.02	--	0.11 Snell.	'zx'= 75
1I	-1348	764	74	1	0.6566	0.9830	0.9946	--	--	0.03	--	0.32 Snell.	'zx'= 75
1J	-1348	764	101	1	0.6566	0.9830	0.9922	--	--	0.03	--	0.33 Snell.	'zx'= 75
1K	-1348	-721	74	1	0.6566	0.9843	0.9946	--	--	0.03	--	0.31 Snell.	'zx'= 75
1L	-1348	-721	101	1	0.6566	0.9843	0.9922	--	--	0.03	--	0.31 Snell.	'zx'= 75
1M	-854	764	74	1	0.6566	0.9892	0.9966	--	--	0.02	--	0.31 Snell.	'zx'= 75
1N	-854	764	101	1	0.6566	0.9892	0.9950	--	--	0.02	--	0.32 Snell.	'zx'= 75
1O	-854	-721	74	1	0.6566	0.9901	0.9966	--	--	0.02	--	0.30 Snell.	'zx'= 75
1P	-854	-721	101	1	0.6566	0.9901	0.9950	--	--	0.02	--	0.30 Snell.	'zx'= 75
2	-5135	-475	-376	1	0.6566	0.9472	0.9708	--	--	0.10	--	0.34 Snell.	'zx'= 75

ASTA NUM. 25 NI 54 NF 62 Lungh. 170.0 cm SEZ. 3 Ps HEA 180
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-820	115	-327	0	-140	-58	1	0.01	0.01	0.05	
1B	0	-820	118	-327	0	-140	-64	1	0.01	0.01	0.05	
1C	0	-820	115	-452	0	-171	-58	1	0.01	0.01	0.06	
1D	0	-820	118	-452	0	-171	-64	1	0.01	0.01	0.06	
1E	0	-763	115	-327	0	-140	-58	1	0.01	0.01	0.05	
1F	0	-763	118	-327	0	-140	-64	1	0.01	0.01	0.05	
1G	0	-763	115	-452	0	-171	-58	1	0.01	0.01	0.06	
1H	0	-763	118	-452	0	-171	-64	1	0.01	0.01	0.06	
1I	0	-883	112	-187	0	-105	-52	1	0.01	0.01	0.04	
1J	0	-883	121	-187	0	-105	-71	1	0.01	0.01	0.04	
1K	0	-883	112	-592	0	-206	-52	1	0.02	0.01	0.08	
1L	0	-883	121	-592	0	-206	-71	1	0.02	0.01	0.08	
1M	0	-700	112	-187	0	-105	-52	1	0.01	0.01	0.04	
1N	0	-700	121	-187	0	-105	-71	1	0.01	0.01	0.04	
1O	0	-700	112	-592	0	-206	-52	1	0.02	0.01	0.08	
1P	0	-700	121	-592	0	-206	-71	1	0.02	0.01	0.08	
2	0	-4662	14	-2621	0	-885	133	1	0.08	0.06	0.33	
1A	85	-789	115	-327	0	138	39	1	0.01	0.01	0.05	
1B	85	-789	118	-327	0	138	36	1	0.01	0.01	0.05	
1C	85	-789	115	-452	0	213	39	1	0.01	0.01	0.08	
1D	85	-789	118	-452	0	213	36	1	0.01	0.01	0.08	
1E	85	-733	115	-327	0	138	39	1	0.01	0.01	0.05	
1F	85	-733	118	-327	0	138	36	1	0.01	0.01	0.05	
1G	85	-733	115	-452	0	213	39	1	0.01	0.01	0.08	
1H	85	-733	118	-452	0	213	36	1	0.01	0.01	0.08	
1I	85	-853	112	-187	0	54	43	1	0.01	0.01	0.02	
1J	85	-853	121	-187	0	54	32	1	0.01	0.01	0.02	
1K	85	-853	112	-592	0	297	43	1	0.02	0.01	0.11	
1L	85	-853	121	-592	0	297	32	1	0.02	0.01	0.11	
1M	85	-669	112	-187	0	54	43	1	0.01	0.01	0.02	
1N	85	-669	121	-187	0	54	32	1	0.01	0.01	0.02	
1O	85	-669	112	-592	0	297	43	1	0.02	0.01	0.11	
1P	85	-669	121	-592	0	297	32	1	0.02	0.01	0.11	

COMUNE DI VALVA - SA -

FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012

CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO

SISMICO O DEMOLIZIONE E

RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.

2	85	-4623	14	-2621	0	1343	145	1	0.08	0.06	0.51	
1A	170	-759	115	-327	0	416	137	1	0.01	0.01	0.16	
1B	170	-759	118	-327	0	416	136	1	0.01	0.01	0.16	
1C	170	-759	115	-452	0	597	137	1	0.01	0.01	0.23	
1D	170	-759	118	-452	0	597	136	1	0.01	0.01	0.23	
1E	170	-703	115	-327	0	416	137	1	0.01	0.01	0.16	
1F	170	-703	118	-327	0	416	136	1	0.01	0.01	0.16	
1G	170	-703	115	-452	0	597	137	1	0.01	0.01	0.23	
1H	170	-703	118	-452	0	597	136	1	0.01	0.01	0.23	
1I	170	-823	112	-187	0	213	138	1	0.01	0.01	0.08	
1J	170	-823	121	-187	0	213	135	1	0.01	0.01	0.08	
1K	170	-823	112	-592	0	800	138	1	0.02	0.01	0.30	
1L	170	-823	121	-592	0	800	135	1	0.02	0.01	0.30	
1M	170	-639	112	-187	0	213	138	1	0.01	0.01	0.08	
1N	170	-639	121	-187	0	213	135	1	0.01	0.01	0.08	
1O	170	-639	112	-592	0	800	138	1	0.02	0.01	0.30	
1P	170	-639	121	-592	0	800	135	1	0.02	0.01	0.30	
2	170	-4583	14	-2621	0	3571	157	1	0.08	0.06	1.34	NON verif.

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-820	416	137	1	0.8950	0.9954	0.9988	--	--	0.01	--	0.19	Snell. 'zx'=' 38
1B	-820	416	136	1	0.8950	0.9954	0.9987	--	--	0.01	--	0.19	Snell. 'zx'=' 38
1C	-820	597	137	1	0.8950	0.9956	0.9988	--	--	0.01	--	0.26	Snell. 'zx'=' 38
1D	-820	597	136	1	0.8950	0.9956	0.9987	--	--	0.01	--	0.26	Snell. 'zx'=' 38
1E	-763	416	137	1	0.8950	0.9957	0.9989	--	--	0.01	--	0.19	Snell. 'zx'=' 38
1F	-763	416	136	1	0.8950	0.9957	0.9988	--	--	0.01	--	0.19	Snell. 'zx'=' 38
1G	-763	597	137	1	0.8950	0.9959	0.9989	--	--	0.01	--	0.26	Snell. 'zx'=' 38
1H	-763	597	136	1	0.8950	0.9959	0.9988	--	--	0.01	--	0.26	Snell. 'zx'=' 38
1I	-883	213	138	1	0.8950	0.9942	0.9989	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'=' 38
1J	-883	213	135	1	0.8950	0.9942	0.9985	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'=' 38
1K	-883	800	138	1	0.8950	0.9954	0.9989	--	--	0.01	--	0.34	Snell. 'zx'=' 38
1L	-883	800	135	1	0.8950	0.9954	0.9985	--	--	0.01	--	0.34	Snell. 'zx'=' 38
1M	-700	213	138	1	0.8950	0.9954	0.9991	--	--	0.01	--	0.11	Snell. 'zx'=' 38
1N	-700	213	135	1	0.8950	0.9954	0.9988	--	--	0.01	--	0.11	Snell. 'zx'=' 38
1O	-700	800	138	1	0.8950	0.9964	0.9991	--	--	0.01	--	0.33	Snell. 'zx'=' 38
1P	-700	800	135	1	0.8950	0.9964	0.9988	--	--	0.01	--	0.33	Snell. 'zx'=' 38
2	-4662	3571	157	1	0.8950	0.9761	1.0124	--	--	0.07	--	1.41	NON Verif. (stabilità)

ASTA NUM. 26 NI 34 NF 61 Lungh. 170.0 cm SEZ. 3 Ps HEA 180
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-1175	-136	-230	0	182	121	1	0.01	0.02	0.07	
1B	0	-1175	-135	-230	0	182	118	1	0.01	0.02	0.07	
1C	0	-1175	-136	-516	0	-30	121	1	0.01	0.02	0.02	
1D	0	-1175	-135	-516	0	-30	118	1	0.01	0.02	0.02	
1E	0	-1093	-136	-230	0	182	121	1	0.01	0.01	0.07	
1F	0	-1093	-135	-230	0	182	118	1	0.01	0.01	0.07	
1G	0	-1093	-136	-516	0	-30	121	1	0.01	0.01	0.02	
1H	0	-1093	-135	-516	0	-30	118	1	0.01	0.01	0.02	
1I	0	-1270	-137	96	0	425	125	1	0.01	0.02	0.16	
1J	0	-1270	-135	96	0	425	114	1	0.01	0.02	0.16	
1K	0	-1270	-137	-842	0	-273	125	1	0.02	0.02	0.10	
1L	0	-1270	-135	-842	0	-273	114	1	0.02	0.02	0.10	
1M	0	-998	-137	96	0	425	125	1	0.01	0.01	0.16	
1N	0	-998	-135	96	0	425	114	1	0.01	0.01	0.16	
1O	0	-998	-137	-842	0	-273	125	1	0.02	0.01	0.10	
1P	0	-998	-135	-842	0	-273	114	1	0.02	0.01	0.10	
2	0	-6998	-350	-2759	0	521	379	1	0.08	0.09	0.20	
1A	85	-1145	-136	-230	0	378	6	1	0.01	0.01	0.14	
1B	85	-1145	-135	-230	0	378	2	1	0.01	0.01	0.14	
1C	85	-1145	-136	-516	0	408	6	1	0.01	0.01	0.15	
1D	85	-1145	-135	-516	0	408	2	1	0.01	0.01	0.15	
1E	85	-1063	-136	-230	0	378	6	1	0.01	0.01	0.14	
1F	85	-1063	-135	-230	0	378	2	1	0.01	0.01	0.14	
1G	85	-1063	-136	-516	0	408	6	1	0.01	0.01	0.15	
1H	85	-1063	-135	-516	0	408	2	1	0.01	0.01	0.15	
1I	85	-1240	-137	96	0	344	9	1	0.01	0.02	0.13	
1J	85	-1240	-135	96	0	344	-1	1	0.01	0.02	0.13	
1K	85	-1240	-137	-842	0	443	9	1	0.02	0.02	0.17	
1L	85	-1240	-135	-842	0	443	-1	1	0.02	0.02	0.17	
1M	85	-968	-137	96	0	344	9	1	0.01	0.01	0.13	
1N	85	-968	-135	96	0	344	-1	1	0.01	0.01	0.13	
1O	85	-968	-137	-842	0	443	9	1	0.02	0.01	0.17	

COMUNE DI VALVA - SA -

FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012

CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO

SISMICO O DEMOLIZIONE E

RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.

1P	85	-968	-135	-842	0	443	-1	1	0.02	0.01	0.17	
2	85	-6959	-350	-2759	0	2866	82	1	0.08	0.09	1.08	NON verific.
1A	170	-1115	-136	-230	0	574	-110	1	0.01	0.01	0.22	
1B	170	-1115	-135	-230	0	574	-113	1	0.01	0.01	0.22	
1C	170	-1115	-136	-516	0	847	-110	1	0.01	0.01	0.32	
1D	170	-1115	-135	-516	0	847	-113	1	0.01	0.01	0.32	
1E	170	-1033	-136	-230	0	574	-110	1	0.01	0.01	0.22	
1F	170	-1033	-135	-230	0	574	-113	1	0.01	0.01	0.22	
1G	170	-1033	-136	-516	0	847	-110	1	0.01	0.01	0.32	
1H	170	-1033	-135	-516	0	847	-113	1	0.01	0.01	0.32	
1I	170	-1210	-137	96	0	262	-106	1	0.01	0.02	0.10	
1J	170	-1210	-135	96	0	262	-116	1	0.01	0.02	0.10	
1K	170	-1210	-137	-842	0	1159	-106	1	0.02	0.02	0.44	
1L	170	-1210	-135	-842	0	1159	-116	1	0.02	0.02	0.44	
1M	170	-938	-137	96	0	262	-106	1	0.01	0.01	0.10	
1N	170	-938	-135	96	0	262	-116	1	0.01	0.01	0.10	
1O	170	-938	-137	-842	0	1159	-106	1	0.02	0.01	0.44	
1P	170	-938	-135	-842	0	1159	-116	1	0.02	0.01	0.44	
2	170	-6919	-350	-2759	0	5211	-215	1	0.08	0.09	1.96	NON verific.

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-1175	574	121	1	0.8950	0.9978	0.9965	--	--	0.02	--	0.25 Snell.	'zx'= 38
1B	-1175	574	118	1	0.8950	0.9978	0.9963	--	--	0.02	--	0.25 Snell.	'zx'= 38
1C	-1175	847	121	1	0.8950	0.9954	0.9965	--	--	0.02	--	0.36 Snell.	'zx'= 38
1D	-1175	847	118	1	0.8950	0.9954	0.9963	--	--	0.02	--	0.36 Snell.	'zx'= 38
1E	-1093	574	121	1	0.8950	0.9980	0.9967	--	--	0.02	--	0.25 Snell.	'zx'= 38
1F	-1093	574	118	1	0.8950	0.9980	0.9966	--	--	0.02	--	0.25 Snell.	'zx'= 38
1G	-1093	847	121	1	0.8950	0.9957	0.9967	--	--	0.02	--	0.35 Snell.	'zx'= 38
1H	-1093	847	118	1	0.8950	0.9957	0.9966	--	--	0.02	--	0.35 Snell.	'zx'= 38
1I	-1270	425	125	1	0.8950	0.9999	0.9964	--	--	0.02	--	0.20 Snell.	'zx'= 38
1J	-1270	425	-116	1	0.8950	0.9999	0.9959	--	--	0.02	--	0.20 Snell.	'zx'= 38
1K	-1270	1159	125	1	0.8950	0.9936	0.9964	--	--	0.02	--	0.47 Snell.	'zx'= 38
1L	-1270	1159	-116	1	0.8950	0.9936	0.9959	--	--	0.02	--	0.47 Snell.	'zx'= 38
1M	-998	425	125	1	0.8950	0.9999	0.9972	--	--	0.01	--	0.20 Snell.	'zx'= 38
1N	-998	425	-116	1	0.8950	0.9999	0.9968	--	--	0.01	--	0.20 Snell.	'zx'= 38
1O	-998	1159	125	1	0.8950	0.9950	0.9972	--	--	0.01	--	0.47 Snell.	'zx'= 38
1P	-998	1159	-116	1	0.8950	0.9950	0.9968	--	--	0.01	--	0.47 Snell.	'zx'= 38
2	-6998	5211	379	1	0.8950	0.9783	0.9868	--	--	0.10	--	2.09	NON Verif. (stabilità)

ASTA NUM. 27 NI 12 NF 60 Lungh. 100.0 cm SEZ. 3 Ps HEA 180
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
		kg			kg*m							
1A	0	-961	-26	271	0	-488	43	1	0.01	0.01	0.18	
1B	0	-961	-22	271	0	-488	41	1	0.01	0.01	0.18	
1C	0	-961	-26	-71	0	-520	43	1	0.00	0.01	0.20	
1D	0	-961	-22	-71	0	-520	41	1	0.00	0.01	0.20	
1E	0	-867	-26	271	0	-488	43	1	0.01	0.01	0.18	
1F	0	-867	-22	271	0	-488	41	1	0.01	0.01	0.18	
1G	0	-867	-26	-71	0	-520	43	1	0.00	0.01	0.20	
1H	0	-867	-22	-71	0	-520	41	1	0.00	0.01	0.20	
1I	0	-1069	-30	668	0	-451	45	1	0.02	0.01	0.17	
1J	0	-1069	-18	668	0	-451	39	1	0.02	0.01	0.17	
1K	0	-1069	-30	-469	0	-558	45	1	0.01	0.01	0.21	
1L	0	-1069	-18	-469	0	-558	39	1	0.01	0.01	0.21	
1M	0	-759	-30	668	0	-451	45	1	0.02	0.01	0.17	
1N	0	-759	-18	668	0	-451	39	1	0.02	0.01	0.17	
1O	0	-759	-30	-469	0	-558	45	1	0.01	0.01	0.21	
1P	0	-759	-18	-469	0	-558	39	1	0.01	0.01	0.21	
2	0	-5606	-533	723	0	-3646	446	1	0.04	0.07	1.38	NON verific.
1A	50	-943	-26	271	0	-623	30	1	0.01	0.01	0.23	
1B	50	-943	-22	271	0	-623	31	1	0.01	0.01	0.23	
1C	50	-943	-26	-71	0	-485	30	1	0.00	0.01	0.18	
1D	50	-943	-22	-71	0	-485	31	1	0.00	0.01	0.18	
1E	50	-850	-26	271	0	-623	30	1	0.01	0.01	0.23	
1F	50	-850	-22	271	0	-623	31	1	0.01	0.01	0.23	
1G	50	-850	-26	-71	0	-485	30	1	0.00	0.01	0.18	
1H	50	-850	-22	-71	0	-485	31	1	0.00	0.01	0.18	
1I	50	-1051	-30	668	0	-785	35	1	0.02	0.01	0.30	
1J	50	-1051	-18	668	0	-785	26	1	0.02	0.01	0.30	
1K	50	-1051	-30	-469	0	-323	35	1	0.01	0.01	0.12	
1L	50	-1051	-18	-469	0	-323	26	1	0.01	0.01	0.12	
1M	50	-741	-30	668	0	-785	35	1	0.02	0.01	0.30	
1N	50	-741	-18	668	0	-785	26	1	0.02	0.01	0.30	

COMUNE DI VALVA - SA -

FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012

CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO

SISMICO O DEMOLIZIONE E

RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.

1O	50	-741	-30	-469	0	-323	35	1	0.01	0.01	0.12	
1P	50	-741	-18	-469	0	-323	26	1	0.01	0.01	0.12	
2	50	-5583	-533	723	0	-4008	179	1	0.04	0.07	1.51	NON verif.
1A	100	-925	-26	271	0	-759	16	1	0.01	0.01	0.29	
1B	100	-925	-22	271	0	-759	20	1	0.01	0.01	0.29	
1C	100	-925	-26	-71	0	-449	16	1	0.00	0.01	0.17	
1D	100	-925	-22	-71	0	-449	20	1	0.00	0.01	0.17	
1E	100	-832	-26	271	0	-759	16	1	0.01	0.01	0.29	
1F	100	-832	-22	271	0	-759	20	1	0.01	0.01	0.29	
1G	100	-832	-26	-71	0	-449	16	1	0.00	0.01	0.17	
1H	100	-832	-22	-71	0	-449	20	1	0.00	0.01	0.17	
1I	100	-1033	-30	668	0	-1119	24	1	0.02	0.01	0.42	
1J	100	-1033	-18	668	0	-1119	13	1	0.02	0.01	0.42	
1K	100	-1033	-30	-469	0	-88	24	1	0.01	0.01	0.03	
1L	100	-1033	-18	-469	0	-88	13	1	0.01	0.01	0.03	
1M	100	-724	-30	668	0	-1119	24	1	0.02	0.01	0.42	
1N	100	-724	-18	668	0	-1119	13	1	0.02	0.01	0.42	
1O	100	-724	-30	-469	0	-88	24	1	0.01	0.01	0.03	
1P	100	-724	-18	-469	0	-88	13	1	0.01	0.01	0.03	
2	100	-5559	-533	723	0	-4369	-87	1	0.04	0.07	1.64	NON verif.

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-961	-759	43	1	0.9807	0.9981	1.0003	--	--	0.01	--	0.31 Snell.	'zx'= 22
1B	-961	-759	41	1	0.9807	0.9981	1.0005	--	--	0.01	--	0.31 Snell.	'zx'= 22
1C	-961	-520	43	1	0.9807	0.9988	1.0003	--	--	0.01	--	0.22 Snell.	'zx'= 22
1D	-961	-520	41	1	0.9807	0.9988	1.0005	--	--	0.01	--	0.22 Snell.	'zx'= 22
1E	-867	-759	43	1	0.9807	0.9983	1.0002	--	--	0.01	--	0.30 Snell.	'zx'= 22
1F	-867	-759	41	1	0.9807	0.9983	1.0004	--	--	0.01	--	0.30 Snell.	'zx'= 22
1G	-867	-520	43	1	0.9807	0.9989	1.0002	--	--	0.01	--	0.21 Snell.	'zx'= 22
1H	-867	-520	41	1	0.9807	0.9989	1.0004	--	--	0.01	--	0.21 Snell.	'zx'= 22
1I	-1069	-1119	45	1	0.9807	0.9971	1.0006	--	--	0.01	--	0.44 Snell.	'zx'= 22
1J	-1069	-1119	39	1	0.9807	0.9971	1.0002	--	--	0.01	--	0.44 Snell.	'zx'= 22
1K	-1069	-558	45	1	0.9807	0.9963	1.0006	--	--	0.01	--	0.23 Snell.	'zx'= 22
1L	-1069	-558	39	1	0.9807	0.9963	1.0002	--	--	0.01	--	0.23 Snell.	'zx'= 22
1M	-759	-1119	45	1	0.9807	0.9979	1.0004	--	--	0.01	--	0.44 Snell.	'zx'= 22
1N	-759	-1119	39	1	0.9807	0.9979	1.0001	--	--	0.01	--	0.44 Snell.	'zx'= 22
1O	-759	-558	45	1	0.9807	0.9974	1.0004	--	--	0.01	--	0.23 Snell.	'zx'= 22
1P	-759	-558	39	1	0.9807	0.9974	1.0001	--	--	0.01	--	0.23 Snell.	'zx'= 22
2	-5606	-4369	446	1	0.9807	0.9923	0.9955	--	--	0.07	--	1.79	NON Verif. (stabilità)

ASTA NUM. 28 NI 32 NF 55 Lungh. 100.0 cm SEZ. 3 Ps HEA 180
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
			kg			kg*m						
1A	0	-986	-28	26	0	676	44	1	0.00	0.01	0.25	
1B	0	-986	-22	26	0	676	42	1	0.00	0.01	0.25	
1C	0	-986	-28	-190	0	607	44	1	0.01	0.01	0.23	
1D	0	-986	-22	-190	0	607	42	1	0.01	0.01	0.23	
1E	0	-900	-28	26	0	676	44	1	0.00	0.01	0.25	
1F	0	-900	-22	26	0	676	42	1	0.00	0.01	0.25	
1G	0	-900	-28	-190	0	607	44	1	0.01	0.01	0.23	
1H	0	-900	-22	-190	0	607	42	1	0.01	0.01	0.23	
1I	0	-1087	-34	276	0	756	47	1	0.01	0.01	0.28	
1J	0	-1087	-16	276	0	756	40	1	0.01	0.01	0.28	
1K	0	-1087	-34	-440	0	528	47	1	0.01	0.01	0.20	
1L	0	-1087	-16	-440	0	528	40	1	0.01	0.01	0.20	
1M	0	-800	-34	276	0	756	47	1	0.01	0.01	0.28	
1N	0	-800	-16	276	0	756	40	1	0.01	0.01	0.28	
1O	0	-800	-34	-440	0	528	47	1	0.01	0.01	0.20	
1P	0	-800	-16	-440	0	528	40	1	0.01	0.01	0.20	
2	0	-5817	-542	-594	0	4642	453	1	0.04	0.08	1.75	NON verif.
1A	50	-969	-28	26	0	771	30	1	0.00	0.01	0.29	
1B	50	-969	-22	26	0	771	32	1	0.00	0.01	0.29	
1C	50	-969	-28	-190	0	595	30	1	0.01	0.01	0.22	
1D	50	-969	-22	-190	0	595	32	1	0.01	0.01	0.22	
1E	50	-882	-28	26	0	771	30	1	0.00	0.01	0.29	
1F	50	-882	-22	26	0	771	32	1	0.00	0.01	0.29	
1G	50	-882	-28	-190	0	595	30	1	0.01	0.01	0.22	
1H	50	-882	-22	-190	0	595	32	1	0.01	0.01	0.22	
1I	50	-1069	-34	276	0	976	28	1	0.01	0.01	0.37	
1J	50	-1069	-16	276	0	976	33	1	0.01	0.01	0.37	
1K	50	-1069	-34	-440	0	390	28	1	0.01	0.01	0.15	
1L	50	-1069	-16	-440	0	390	33	1	0.01	0.01	0.15	
1M	50	-782	-34	276	0	976	28	1	0.01	0.01	0.37	

COMUNE DI VALVA - SA -

FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012

CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO

SISMICO O DEMOLIZIONE E

RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.

1N	50	-782	-16	276	0	976	33	1	0.01	0.01	0.37	
1O	50	-782	-34	-440	0	390	28	1	0.01	0.01	0.15	
1P	50	-782	-16	-440	0	390	33	1	0.01	0.01	0.15	
2	50	-5794	-542	-594	0	4939	182	1	0.04	0.08	1.86	NON verif.
1A	100	-951	-28	26	0	866	15	1	0.00	0.01	0.33	
1B	100	-951	-22	26	0	866	21	1	0.00	0.01	0.33	
1C	100	-951	-28	-190	0	582	15	1	0.01	0.01	0.22	
1D	100	-951	-22	-190	0	582	21	1	0.01	0.01	0.22	
1E	100	-864	-28	26	0	866	15	1	0.00	0.01	0.33	
1F	100	-864	-22	26	0	866	21	1	0.00	0.01	0.33	
1G	100	-864	-28	-190	0	582	15	1	0.01	0.01	0.22	
1H	100	-864	-22	-190	0	582	21	1	0.01	0.01	0.22	
1I	100	-1051	-34	276	0	1196	9	1	0.01	0.01	0.45	
1J	100	-1051	-16	276	0	1196	27	1	0.01	0.01	0.45	
1K	100	-1051	-34	-440	0	252	9	1	0.01	0.01	0.09	
1L	100	-1051	-16	-440	0	252	27	1	0.01	0.01	0.09	
1M	100	-764	-34	276	0	1196	9	1	0.01	0.01	0.45	
1N	100	-764	-16	276	0	1196	27	1	0.01	0.01	0.45	
1O	100	-764	-34	-440	0	252	9	1	0.01	0.01	0.09	
1P	100	-764	-16	-440	0	252	27	1	0.01	0.01	0.09	
2	100	-5770	-542	-594	0	5236	-89	1	0.04	0.07	1.97	NON verif.

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-986	866	44	1	0.9807	0.9985	1.0002	--	--	0.01	--	0.35 Snell.	'zx'=' 22
1B	-986	866	42	1	0.9807	0.9985	1.0005	--	--	0.01	--	0.35 Snell.	'zx'=' 22
1C	-986	607	44	1	0.9807	0.9990	1.0002	--	--	0.01	--	0.25 Snell.	'zx'=' 22
1D	-986	607	42	1	0.9807	0.9990	1.0005	--	--	0.01	--	0.25 Snell.	'zx'=' 22
1E	-900	866	44	1	0.9807	0.9986	1.0002	--	--	0.01	--	0.35 Snell.	'zx'=' 22
1F	-900	866	42	1	0.9807	0.9986	1.0004	--	--	0.01	--	0.34 Snell.	'zx'=' 22
1G	-900	607	44	1	0.9807	0.9991	1.0002	--	--	0.01	--	0.25 Snell.	'zx'=' 22
1H	-900	607	42	1	0.9807	0.9991	1.0004	--	--	0.01	--	0.25 Snell.	'zx'=' 22
1I	-1087	1196	47	1	0.9807	0.9978	0.9999	--	--	0.01	--	0.47 Snell.	'zx'=' 22
1J	-1087	1196	40	1	0.9807	0.9978	1.0009	--	--	0.01	--	0.47 Snell.	'zx'=' 22
1K	-1087	528	47	1	0.9807	0.9973	0.9999	--	--	0.01	--	0.22 Snell.	'zx'=' 22
1L	-1087	528	40	1	0.9807	0.9973	1.0009	--	--	0.01	--	0.22 Snell.	'zx'=' 22
1M	-800	1196	47	1	0.9807	0.9984	0.9999	--	--	0.01	--	0.47 Snell.	'zx'=' 22
1N	-800	1196	40	1	0.9807	0.9984	1.0007	--	--	0.01	--	0.47 Snell.	'zx'=' 22
1O	-800	528	47	1	0.9807	0.9980	0.9999	--	--	0.01	--	0.22 Snell.	'zx'=' 22
1P	-800	528	40	1	0.9807	0.9980	1.0007	--	--	0.01	--	0.22 Snell.	'zx'=' 22
2	-5817	5236	453	1	0.9807	0.9930	0.9953	--	--	0.08	--	2.11	NON Verif. (stabilità)

ASTA NUM. 29 NI 30 NF 56 Lungh. 100.0 cm SEZ. 3 Ps HEA 180
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
			kg			kg*m						
1A	0	-611	57	376	0	740	-136	1	0.01	0.01	0.28	
1B	0	-611	60	376	0	740	-139	1	0.01	0.01	0.28	
1C	0	-611	57	278	0	699	-136	1	0.01	0.01	0.26	
1D	0	-611	60	278	0	699	-139	1	0.01	0.01	0.26	
1E	0	-567	57	376	0	740	-136	1	0.01	0.01	0.28	
1F	0	-567	60	376	0	740	-139	1	0.01	0.01	0.28	
1G	0	-567	57	278	0	699	-136	1	0.01	0.01	0.26	
1H	0	-567	60	278	0	699	-139	1	0.01	0.01	0.26	
1I	0	-660	54	487	0	787	-134	1	0.01	0.01	0.30	
1J	0	-660	63	487	0	787	-142	1	0.01	0.01	0.30	
1K	0	-660	54	168	0	652	-134	1	0.00	0.01	0.25	
1L	0	-660	63	168	0	652	-142	1	0.00	0.01	0.25	
1M	0	-517	54	487	0	787	-134	1	0.01	0.01	0.30	
1N	0	-517	63	487	0	787	-142	1	0.01	0.01	0.30	
1O	0	-517	54	168	0	652	-134	1	0.00	0.01	0.25	
1P	0	-517	63	168	0	652	-142	1	0.00	0.01	0.25	
2	0	-3422	974	2894	0	5557	-1126	1	0.08	0.04	2.13	NON verif.
1A	50	-593	57	376	0	601	-108	1	0.01	0.01	0.23	
1B	50	-593	60	376	0	601	-108	1	0.01	0.01	0.23	
1C	50	-593	57	278	0	511	-108	1	0.01	0.01	0.19	
1D	50	-593	60	278	0	511	-108	1	0.01	0.01	0.19	
1E	50	-549	57	376	0	601	-108	1	0.01	0.01	0.23	
1F	50	-549	60	376	0	601	-108	1	0.01	0.01	0.23	
1G	50	-549	57	278	0	511	-108	1	0.01	0.01	0.19	
1H	50	-549	60	278	0	511	-108	1	0.01	0.01	0.19	
1I	50	-642	54	487	0	703	-104	1	0.01	0.01	0.26	
1J	50	-642	63	487	0	703	-113	1	0.01	0.01	0.26	
1K	50	-642	54	168	0	409	-104	1	0.00	0.01	0.15	
1L	50	-642	63	168	0	409	-113	1	0.00	0.01	0.15	

COMUNE DI VALVA - SA -

FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012

CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO

SISMICO O DEMOLIZIONE E

RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.

1M	50	-499	54	487	0	703	-104	1	0.01	0.01	0.26	
1N	50	-499	63	487	0	703	-113	1	0.01	0.01	0.26	
1O	50	-499	54	168	0	409	-104	1	0.00	0.01	0.15	
1P	50	-499	63	168	0	409	-113	1	0.00	0.01	0.15	
2	50	-3399	974	2894	0	4110	-639	1	0.08	0.04	1.56	NON verif.
1A	100	-575	57	376	0	462	-81	1	0.01	0.01	0.17	
1B	100	-575	60	376	0	462	-78	1	0.01	0.01	0.17	
1C	100	-575	57	278	0	322	-81	1	0.01	0.01	0.12	
1D	100	-575	60	278	0	322	-78	1	0.01	0.01	0.12	
1E	100	-531	57	376	0	462	-81	1	0.01	0.01	0.17	
1F	100	-531	60	376	0	462	-78	1	0.01	0.01	0.17	
1G	100	-531	57	278	0	322	-81	1	0.01	0.01	0.12	
1H	100	-531	60	278	0	322	-78	1	0.01	0.01	0.12	
1I	100	-625	54	487	0	619	-75	1	0.01	0.01	0.23	
1J	100	-625	63	487	0	619	-83	1	0.01	0.01	0.23	
1K	100	-625	54	168	0	165	-75	1	0.00	0.01	0.06	
1L	100	-625	63	168	0	165	-83	1	0.00	0.01	0.06	
1M	100	-481	54	487	0	619	-75	1	0.01	0.01	0.23	
1N	100	-481	63	487	0	619	-83	1	0.01	0.01	0.23	
1O	100	-481	54	168	0	165	-75	1	0.00	0.01	0.06	
1P	100	-481	63	168	0	165	-83	1	0.00	0.01	0.06	
2	100	-3376	974	2894	0	2663	-152	1	0.08	0.04	1.00	NON verif.

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-611	740	-136	1	0.9807	0.9988	1.0004	--	--	0.01	--	0.31 Snell.	'zx'= 22
1B	-611	740	-139	1	0.9807	0.9988	1.0004	--	--	0.01	--	0.31 Snell.	'zx'= 22
1C	-611	699	-136	1	0.9807	0.9984	1.0004	--	--	0.01	--	0.30 Snell.	'zx'= 22
1D	-611	699	-139	1	0.9807	0.9984	1.0004	--	--	0.01	--	0.30 Snell.	'zx'= 22
1E	-567	740	-136	1	0.9807	0.9988	1.0004	--	--	0.01	--	0.31 Snell.	'zx'= 22
1F	-567	740	-139	1	0.9807	0.9988	1.0003	--	--	0.01	--	0.31 Snell.	'zx'= 22
1G	-567	699	-136	1	0.9807	0.9986	1.0004	--	--	0.01	--	0.29 Snell.	'zx'= 22
1H	-567	699	-139	1	0.9807	0.9986	1.0003	--	--	0.01	--	0.30 Snell.	'zx'= 22
1I	-660	787	-134	1	0.9807	0.9990	1.0004	--	--	0.01	--	0.33 Snell.	'zx'= 22
1J	-660	787	-142	1	0.9807	0.9990	1.0004	--	--	0.01	--	0.33 Snell.	'zx'= 22
1K	-660	652	-134	1	0.9807	0.9979	1.0004	--	--	0.01	--	0.28 Snell.	'zx'= 22
1L	-660	652	-142	1	0.9807	0.9979	1.0004	--	--	0.01	--	0.28 Snell.	'zx'= 22
1M	-517	787	-134	1	0.9807	0.9992	1.0003	--	--	0.01	--	0.33 Snell.	'zx'= 22
1N	-517	787	-142	1	0.9807	0.9992	1.0003	--	--	0.01	--	0.33 Snell.	'zx'= 22
1O	-517	652	-134	1	0.9807	0.9983	1.0003	--	--	0.01	--	0.28 Snell.	'zx'= 22
1P	-517	652	-142	1	0.9807	0.9983	1.0003	--	--	0.01	--	0.28 Snell.	'zx'= 22
2	-3422	5557	-1126	1	0.9807	0.9915	0.9994	--	--	0.05	--	2.32	NON Verif. (stabilità)

ASTA NUM. 30 NI 18 NF 58 Lungh. 100.0 cm SEZ. 3 Ps HEA 180
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
		kg			kg*m							
1A	0	-1172	-205	-79	0	-116	166	1	0.01	0.02	0.04	
1B	0	-1172	-204	-79	0	-116	166	1	0.01	0.02	0.04	
1C	0	-1172	-205	-305	0	-144	166	1	0.01	0.02	0.06	
1D	0	-1172	-204	-305	0	-144	166	1	0.01	0.02	0.06	
1E	0	-1170	-205	-79	0	-116	166	1	0.01	0.02	0.04	
1F	0	-1170	-204	-79	0	-116	166	1	0.01	0.02	0.04	
1G	0	-1170	-205	-305	0	-144	166	1	0.01	0.02	0.06	
1H	0	-1170	-204	-305	0	-144	166	1	0.01	0.02	0.06	
1I	0	-1173	-206	178	0	-85	167	1	0.01	0.02	0.03	
1J	0	-1173	-203	178	0	-85	166	1	0.01	0.02	0.03	
1K	0	-1173	-206	-562	0	-175	167	1	0.02	0.02	0.07	
1L	0	-1173	-203	-562	0	-175	166	1	0.02	0.02	0.07	
1M	0	-1169	-206	178	0	-85	167	1	0.01	0.02	0.03	
1N	0	-1169	-203	178	0	-85	166	1	0.01	0.02	0.03	
1O	0	-1169	-206	-562	0	-175	167	1	0.02	0.02	0.07	
1P	0	-1169	-203	-562	0	-175	166	1	0.02	0.02	0.07	
2	0	-7440	-1282	-1415	0	-958	1385	1	0.09	0.10	0.42	
1A	50	-1154	-205	-79	0	36	64	1	0.01	0.01	0.01	
1B	50	-1154	-204	-79	0	36	65	1	0.01	0.01	0.01	
1C	50	-1154	-205	-305	0	-105	64	1	0.01	0.01	0.04	
1D	50	-1154	-204	-305	0	-105	65	1	0.01	0.01	0.04	
1E	50	-1152	-205	-79	0	36	64	1	0.01	0.01	0.01	
1F	50	-1152	-204	-79	0	36	65	1	0.01	0.01	0.01	
1G	50	-1152	-205	-305	0	-105	64	1	0.01	0.01	0.04	
1H	50	-1152	-204	-305	0	-105	65	1	0.01	0.01	0.04	
1I	50	-1155	-206	178	0	196	64	1	0.01	0.02	0.07	
1J	50	-1155	-203	178	0	196	65	1	0.01	0.02	0.07	
1K	50	-1155	-206	-562	0	-264	64	1	0.02	0.02	0.10	

COMUNE DI VALVA - SA -

FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012

CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO

SISMICO O DEMOLIZIONE E

RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.

1L	50	-1155	-203	-562	0	-264	65	1	0.02	0.02	0.10
1M	50	-1151	-206	178	0	196	64	1	0.01	0.01	0.07
1N	50	-1151	-203	178	0	196	65	1	0.01	0.01	0.07
1O	50	-1151	-206	-562	0	-264	64	1	0.02	0.01	0.10
1P	50	-1151	-203	-562	0	-264	65	1	0.02	0.01	0.10
2	50	-7417	-1282	-1415	0	-251	744	1	0.09	0.10	0.13
1A	100	-1136	-205	-79	0	189	-38	1	0.01	0.01	0.07
1B	100	-1136	-204	-79	0	189	-37	1	0.01	0.01	0.07
1C	100	-1136	-205	-305	0	-65	-38	1	0.01	0.01	0.02
1D	100	-1136	-204	-305	0	-65	-37	1	0.01	0.01	0.02
1E	100	-1134	-205	-79	0	189	-38	1	0.01	0.01	0.07
1F	100	-1134	-204	-79	0	189	-37	1	0.01	0.01	0.07
1G	100	-1134	-205	-305	0	-65	-38	1	0.01	0.01	0.02
1H	100	-1134	-204	-305	0	-65	-37	1	0.01	0.01	0.02
1I	100	-1137	-206	178	0	476	-39	1	0.01	0.01	0.18
1J	100	-1137	-203	178	0	476	-36	1	0.01	0.01	0.18
1K	100	-1137	-206	-562	0	-353	-39	1	0.02	0.01	0.13
1L	100	-1137	-203	-562	0	-353	-36	1	0.02	0.01	0.13
1M	100	-1133	-206	178	0	476	-39	1	0.01	0.01	0.18
1N	100	-1133	-203	178	0	476	-36	1	0.01	0.01	0.18
1O	100	-1133	-206	-562	0	-353	-39	1	0.02	0.01	0.13
1P	100	-1133	-203	-562	0	-353	-36	1	0.02	0.01	0.13
2	100	-7394	-1282	-1415	0	457	103	1	0.09	0.10	0.17

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- kg	My -- kg*m	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-1172	189	166	1	0.9807	0.9931	0.9990	--	--	0.02	--	0.12 Snell.	'zx'= 22
1B	-1172	189	166	1	0.9807	0.9931	0.9990	--	--	0.02	--	0.12 Snell.	'zx'= 22
1C	-1172	-144	166	1	0.9807	0.9970	0.9990	--	--	0.02	--	0.10 Snell.	'zx'= 22
1D	-1172	-144	166	1	0.9807	0.9970	0.9990	--	--	0.02	--	0.10 Snell.	'zx'= 22
1E	-1170	189	166	1	0.9807	0.9931	0.9990	--	--	0.02	--	0.12 Snell.	'zx'= 22
1F	-1170	189	166	1	0.9807	0.9931	0.9990	--	--	0.02	--	0.12 Snell.	'zx'= 22
1G	-1170	-144	166	1	0.9807	0.9970	0.9990	--	--	0.02	--	0.10 Snell.	'zx'= 22
1H	-1170	-144	166	1	0.9807	0.9970	0.9990	--	--	0.02	--	0.10 Snell.	'zx'= 22
1I	-1173	476	167	1	0.9807	0.9947	0.9990	--	--	0.02	--	0.22 Snell.	'zx'= 22
1J	-1173	476	166	1	0.9807	0.9947	0.9990	--	--	0.02	--	0.22 Snell.	'zx'= 22
1K	-1173	-353	167	1	0.9807	0.9971	0.9990	--	--	0.02	--	0.18 Snell.	'zx'= 22
1L	-1173	-353	166	1	0.9807	0.9971	0.9990	--	--	0.02	--	0.18 Snell.	'zx'= 22
1M	-1169	476	167	1	0.9807	0.9947	0.9990	--	--	0.02	--	0.22 Snell.	'zx'= 22
1N	-1169	476	166	1	0.9807	0.9947	0.9990	--	--	0.02	--	0.22 Snell.	'zx'= 22
1O	-1169	-353	167	1	0.9807	0.9972	0.9990	--	--	0.02	--	0.18 Snell.	'zx'= 22
1P	-1169	-353	166	1	0.9807	0.9972	0.9990	--	--	0.02	--	0.18 Snell.	'zx'= 22
2	-7440	-958	1385	1	0.9807	0.9592	0.9978	--	--	0.10	--	0.69 Snell.	'zx'= 22

ASTA NUM. 31 NI 14 NF 59 Lungh. 100.0 cm SEZ. 3 Ps HEA 180
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-587	56	-71	0	-468	-135	1	0.00	0.01	0.18	
1B	0	-587	59	-71	0	-468	-138	1	0.00	0.01	0.18	
1C	0	-587	56	-208	0	-475	-135	1	0.01	0.01	0.18	
1D	0	-587	59	-208	0	-475	-138	1	0.01	0.01	0.18	
1E	0	-542	56	-71	0	-468	-135	1	0.00	0.01	0.18	
1F	0	-542	59	-71	0	-468	-138	1	0.00	0.01	0.18	
1G	0	-542	56	-208	0	-475	-135	1	0.01	0.01	0.18	
1H	0	-542	59	-208	0	-475	-138	1	0.01	0.01	0.18	
1I	0	-638	54	84	0	-460	-133	1	0.00	0.01	0.17	
1J	0	-638	61	84	0	-460	-140	1	0.00	0.01	0.17	
1K	0	-638	54	-363	0	-482	-133	1	0.01	0.01	0.18	
1L	0	-638	61	-363	0	-482	-140	1	0.01	0.01	0.18	
1M	0	-491	54	84	0	-460	-133	1	0.00	0.01	0.17	
1N	0	-491	61	84	0	-460	-140	1	0.00	0.01	0.17	
1O	0	-491	54	-363	0	-482	-133	1	0.01	0.01	0.18	
1P	0	-491	61	-363	0	-482	-140	1	0.01	0.01	0.18	
2	0	-3245	966	-1509	0	-3733	-1116	1	0.07	0.04	1.44	NON verif.
1A	50	-569	56	-71	0	-364	-107	1	0.00	0.01	0.14	
1B	50	-569	59	-71	0	-364	-109	1	0.00	0.01	0.14	
1C	50	-569	56	-208	0	-439	-107	1	0.01	0.01	0.17	
1D	50	-569	59	-208	0	-439	-109	1	0.01	0.01	0.17	
1E	50	-524	56	-71	0	-364	-107	1	0.00	0.01	0.14	
1F	50	-524	59	-71	0	-364	-109	1	0.00	0.01	0.14	
1G	50	-524	56	-208	0	-439	-107	1	0.01	0.01	0.17	
1H	50	-524	59	-208	0	-439	-109	1	0.01	0.01	0.17	
1I	50	-620	54	84	0	-279	-104	1	0.00	0.01	0.11	
1J	50	-620	61	84	0	-279	-111	1	0.00	0.01	0.11	

COMUNE DI VALVA - SA -

FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012

CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO

SISMICO O DEMOLIZIONE E

RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.

1K	50	-620	54	-363	0	-524	-104	1	0.01	0.01	0.20	
1L	50	-620	61	-363	0	-524	-111	1	0.01	0.01	0.20	
1M	50	-473	54	84	0	-279	-104	1	0.00	0.01	0.11	
1N	50	-473	61	84	0	-279	-111	1	0.00	0.01	0.11	
1O	50	-473	54	-363	0	-524	-104	1	0.01	0.01	0.20	
1P	50	-473	61	-363	0	-524	-111	1	0.01	0.01	0.20	
2	50	-3222	966	-1509	0	-2979	-633	1	0.07	0.04	1.13	NON verif.

1A	100	-551	56	-71	0	-260	-78	1	0.00	0.01	0.10	
1B	100	-551	59	-71	0	-260	-80	1	0.00	0.01	0.10	
1C	100	-551	56	-208	0	-404	-78	1	0.01	0.01	0.15	
1D	100	-551	59	-208	0	-404	-80	1	0.01	0.01	0.15	
1E	100	-506	56	-71	0	-260	-78	1	0.00	0.01	0.10	
1F	100	-506	59	-71	0	-260	-80	1	0.00	0.01	0.10	
1G	100	-506	56	-208	0	-404	-78	1	0.01	0.01	0.15	
1H	100	-506	59	-208	0	-404	-80	1	0.01	0.01	0.15	
1I	100	-602	54	84	0	-97	-76	1	0.00	0.01	0.04	
1J	100	-602	61	84	0	-97	-82	1	0.00	0.01	0.04	
1K	100	-602	54	-363	0	-566	-76	1	0.01	0.01	0.21	
1L	100	-602	61	-363	0	-566	-82	1	0.01	0.01	0.21	
1M	100	-455	54	84	0	-97	-76	1	0.00	0.01	0.04	
1N	100	-455	61	84	0	-97	-82	1	0.00	0.01	0.04	
1O	100	-455	54	-363	0	-566	-76	1	0.01	0.01	0.21	
1P	100	-455	61	-363	0	-566	-82	1	0.01	0.01	0.21	
2	100	-3199	966	-1509	0	-2224	-151	1	0.07	0.04	0.84	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- kg	My -- kg*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-587	-468	-135	1	0.9807	0.9987	1.0004	--	--	0.01	--	0.21	Snell. 'zx'= 22
1B	-587	-468	-138	1	0.9807	0.9987	1.0004	--	--	0.01	--	0.21	Snell. 'zx'= 22
1C	-587	-475	-135	1	0.9807	0.9992	1.0004	--	--	0.01	--	0.21	Snell. 'zx'= 22
1D	-587	-475	-138	1	0.9807	0.9992	1.0004	--	--	0.01	--	0.21	Snell. 'zx'= 22
1E	-542	-468	-135	1	0.9807	0.9988	1.0003	--	--	0.01	--	0.21	Snell. 'zx'= 22
1F	-542	-468	-138	1	0.9807	0.9988	1.0003	--	--	0.01	--	0.21	Snell. 'zx'= 22
1G	-542	-475	-135	1	0.9807	0.9993	1.0003	--	--	0.01	--	0.21	Snell. 'zx'= 22
1H	-542	-475	-138	1	0.9807	0.9993	1.0003	--	--	0.01	--	0.21	Snell. 'zx'= 22
1I	-638	-460	-133	1	0.9807	0.9979	1.0004	--	--	0.01	--	0.21	Snell. 'zx'= 22
1J	-638	-460	-140	1	0.9807	0.9979	1.0004	--	--	0.01	--	0.21	Snell. 'zx'= 22
1K	-638	-566	-133	1	0.9807	0.9992	1.0004	--	--	0.01	--	0.25	Snell. 'zx'= 22
1L	-638	-566	-140	1	0.9807	0.9992	1.0004	--	--	0.01	--	0.25	Snell. 'zx'= 22
1M	-491	-460	-133	1	0.9807	0.9984	1.0003	--	--	0.01	--	0.20	Snell. 'zx'= 22
1N	-491	-460	-140	1	0.9807	0.9984	1.0003	--	--	0.01	--	0.20	Snell. 'zx'= 22
1O	-491	-566	-133	1	0.9807	0.9994	1.0003	--	--	0.01	--	0.24	Snell. 'zx'= 22
1P	-491	-566	-140	1	0.9807	0.9994	1.0003	--	--	0.01	--	0.24	Snell. 'zx'= 22
2	-3245	-3733	-1116	1	0.9807	0.9931	0.9994	--	--	0.04	--	1.64	NON Verif. (stabilità)

ASTA NUM. 32 NI 36 NF 50 Lungh. 170.0 cm SEZ. 3 Ps HEA 180
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-1599	71	170	0	113	53	1	0.00	0.02	0.04	
1B	0	-1599	71	170	0	113	52	1	0.00	0.02	0.04	
1C	0	-1599	71	-156	0	-106	53	1	0.00	0.02	0.04	
1D	0	-1599	71	-156	0	-106	52	1	0.00	0.02	0.04	
1E	0	-1599	71	170	0	113	53	1	0.00	0.02	0.04	
1F	0	-1599	71	170	0	113	52	1	0.00	0.02	0.04	
1G	0	-1599	71	-156	0	-106	53	1	0.00	0.02	0.04	
1H	0	-1599	71	-156	0	-106	52	1	0.00	0.02	0.04	
1I	0	-1600	70	536	0	358	53	1	0.02	0.02	0.13	
1J	0	-1600	72	536	0	358	52	1	0.02	0.02	0.13	
1K	0	-1600	70	-521	0	-350	53	1	0.01	0.02	0.13	
1L	0	-1600	72	-521	0	-350	52	1	0.01	0.02	0.13	
1M	0	-1598	70	536	0	358	53	1	0.02	0.02	0.13	
1N	0	-1598	72	536	0	358	52	1	0.02	0.02	0.13	
1O	0	-1598	70	-521	0	-350	53	1	0.01	0.02	0.13	
1P	0	-1598	72	-521	0	-350	52	1	0.01	0.02	0.13	
2	0	-10430	283	48	0	22	4	1	0.02	0.14	0.01	
1A	85	-1569	71	170	0	-32	113	1	0.00	0.02	0.02	
1B	85	-1569	71	170	0	-32	113	1	0.00	0.02	0.02	
1C	85	-1569	71	-156	0	27	113	1	0.00	0.02	0.02	
1D	85	-1569	71	-156	0	27	113	1	0.00	0.02	0.02	
1E	85	-1568	71	170	0	-32	113	1	0.00	0.02	0.02	
1F	85	-1568	71	170	0	-32	113	1	0.00	0.02	0.02	
1G	85	-1568	71	-156	0	27	113	1	0.00	0.02	0.02	
1H	85	-1568	71	-156	0	27	113	1	0.00	0.02	0.02	
1I	85	-1570	70	536	0	-98	112	1	0.02	0.02	0.04	

COMUNE DI VALVA - SA -

FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012

CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO

SISMICO O DEMOLIZIONE E

RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.

1J	85	-1570	72	536	0	-98	113	1	0.02	0.02	0.04
1K	85	-1570	70	-521	0	93	112	1	0.01	0.02	0.04
1L	85	-1570	72	-521	0	93	113	1	0.01	0.02	0.04
1M	85	-1567	70	536	0	-98	112	1	0.02	0.02	0.04
1N	85	-1567	72	536	0	-98	113	1	0.02	0.02	0.04
1O	85	-1567	70	-521	0	93	112	1	0.01	0.02	0.04
1P	85	-1567	72	-521	0	93	113	1	0.01	0.02	0.04
2	85	-10390	283	48	0	-19	245	1	0.02	0.14	0.04

1A	170	-1538	71	170	0	-177	173	1	0.00	0.02	0.07
1B	170	-1538	71	170	0	-177	173	1	0.00	0.02	0.07
1C	170	-1538	71	-156	0	159	173	1	0.00	0.02	0.06
1D	170	-1538	71	-156	0	159	173	1	0.00	0.02	0.06
1E	170	-1538	71	170	0	-177	173	1	0.00	0.02	0.07
1F	170	-1538	71	170	0	-177	173	1	0.00	0.02	0.07
1G	170	-1538	71	-156	0	159	173	1	0.00	0.02	0.06
1H	170	-1538	71	-156	0	159	173	1	0.00	0.02	0.06
1I	170	-1539	70	536	0	-553	172	1	0.02	0.02	0.21
1J	170	-1539	72	536	0	-553	174	1	0.02	0.02	0.21
1K	170	-1539	70	-521	0	536	172	1	0.01	0.02	0.20
1L	170	-1539	72	-521	0	536	174	1	0.01	0.02	0.20
1M	170	-1537	70	536	0	-553	172	1	0.02	0.02	0.21
1N	170	-1537	72	536	0	-553	174	1	0.02	0.02	0.21
1O	170	-1537	70	-521	0	536	172	1	0.01	0.02	0.20
1P	170	-1537	72	-521	0	536	174	1	0.01	0.02	0.20
2	170	-10350	283	48	0	-60	486	1	0.02	0.13	0.09

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	kg	kg*m											

1A	-1599	-177	173	1	0.8950	0.9881	1.0015	--	--	0.02	--	0.12 Snell.	'zx'= 38
1B	-1599	-177	173	1	0.8950	0.9881	1.0015	--	--	0.02	--	0.12 Snell.	'zx'= 38
1C	-1599	159	173	1	0.8950	0.9879	1.0015	--	--	0.02	--	0.11 Snell.	'zx'= 38
1D	-1599	159	173	1	0.8950	0.9879	1.0015	--	--	0.02	--	0.11 Snell.	'zx'= 38
1E	-1599	-177	173	1	0.8950	0.9882	1.0015	--	--	0.02	--	0.12 Snell.	'zx'= 38
1F	-1599	-177	173	1	0.8950	0.9882	1.0015	--	--	0.02	--	0.12 Snell.	'zx'= 38
1G	-1599	159	173	1	0.8950	0.9879	1.0015	--	--	0.02	--	0.11 Snell.	'zx'= 38
1H	-1599	159	173	1	0.8950	0.9879	1.0015	--	--	0.02	--	0.11 Snell.	'zx'= 38
1I	-1600	-553	172	1	0.8950	0.9881	1.0015	--	--	0.02	--	0.26 Snell.	'zx'= 38
1J	-1600	-553	174	1	0.8950	0.9881	1.0014	--	--	0.02	--	0.26 Snell.	'zx'= 38
1K	-1600	536	172	1	0.8950	0.9880	1.0015	--	--	0.02	--	0.25 Snell.	'zx'= 38
1L	-1600	536	174	1	0.8950	0.9880	1.0014	--	--	0.02	--	0.25 Snell.	'zx'= 38
1M	-1598	-553	172	1	0.8950	0.9881	1.0015	--	--	0.02	--	0.26 Snell.	'zx'= 38
1N	-1598	-553	174	1	0.8950	0.9881	1.0014	--	--	0.02	--	0.26 Snell.	'zx'= 38
1O	-1598	536	172	1	0.8950	0.9880	1.0015	--	--	0.02	--	0.25 Snell.	'zx'= 38
1P	-1598	536	174	1	0.8950	0.9880	1.0014	--	--	0.02	--	0.25 Snell.	'zx'= 38
2	-10430	-60	485	1	0.8950	0.9390	0.9996	--	--	0.15	--	0.26 Snell.	'zx'= 38

ASTA NUM. 33 NI 38 NF 49 Lungh. 170.0 cm SEZ. 3 Ps HEA 180
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	kg			kg*m							

1A	0	-814	115	446	0	171	-60	1	0.01	0.01	0.06	
1B	0	-814	118	446	0	171	-64	1	0.01	0.01	0.06	
1C	0	-814	115	320	0	138	-60	1	0.01	0.01	0.05	
1D	0	-814	118	320	0	138	-64	1	0.01	0.01	0.05	
1E	0	-757	115	446	0	171	-60	1	0.01	0.01	0.06	
1F	0	-757	118	446	0	171	-64	1	0.01	0.01	0.06	
1G	0	-757	115	320	0	138	-60	1	0.01	0.01	0.05	
1H	0	-757	118	320	0	138	-64	1	0.01	0.01	0.05	
1I	0	-879	113	588	0	207	-54	1	0.02	0.01	0.08	
1J	0	-879	120	588	0	207	-69	1	0.02	0.01	0.08	
1K	0	-879	113	178	0	101	-54	1	0.01	0.01	0.04	
1L	0	-879	120	178	0	101	-69	1	0.01	0.01	0.04	
1M	0	-692	113	588	0	207	-54	1	0.02	0.01	0.08	
1N	0	-692	120	588	0	207	-69	1	0.02	0.01	0.08	
1O	0	-692	113	178	0	101	-54	1	0.01	0.01	0.04	
1P	0	-692	120	178	0	101	-69	1	0.01	0.01	0.04	
2	0	-4619	17	2577	0	878	129	1	0.07	0.06	0.33	

1A	85	-784	115	446	0	-209	39	1	0.01	0.01	0.08	
1B	85	-784	118	446	0	-209	36	1	0.01	0.01	0.08	
1C	85	-784	115	320	0	-134	39	1	0.01	0.01	0.05	
1D	85	-784	118	320	0	-134	36	1	0.01	0.01	0.05	
1E	85	-726	115	446	0	-209	39	1	0.01	0.01	0.08	
1F	85	-726	118	446	0	-209	36	1	0.01	0.01	0.08	
1G	85	-726	115	320	0	-134	39	1	0.01	0.01	0.05	
1H	85	-726	118	320	0	-134	36	1	0.01	0.01	0.05	

COMUNE DI VALVA - SA -

FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012

CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO

SISMICO O DEMOLIZIONE E

RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.

1I	85	-848	113	588	0	-292	42	1	0.02	0.01	0.11	
1J	85	-848	120	588	0	-292	33	1	0.02	0.01	0.11	
1K	85	-848	113	178	0	-50	42	1	0.01	0.01	0.02	
1L	85	-848	120	178	0	-50	33	1	0.01	0.01	0.02	
1M	85	-662	113	588	0	-292	42	1	0.02	0.01	0.11	
1N	85	-662	120	588	0	-292	33	1	0.02	0.01	0.11	
1O	85	-662	113	178	0	-50	42	1	0.01	0.01	0.02	
1P	85	-662	120	178	0	-50	33	1	0.01	0.01	0.02	
2	85	-4580	17	2577	0	-1312	143	1	0.07	0.06	0.49	
1A	170	-754	115	446	0	-588	137	1	0.01	0.01	0.22	
1B	170	-754	118	446	0	-588	136	1	0.01	0.01	0.22	
1C	170	-754	115	320	0	-406	137	1	0.01	0.01	0.15	
1D	170	-754	118	320	0	-406	136	1	0.01	0.01	0.15	
1E	170	-696	115	446	0	-588	137	1	0.01	0.01	0.22	
1F	170	-696	118	446	0	-588	136	1	0.01	0.01	0.22	
1G	170	-696	115	320	0	-406	137	1	0.01	0.01	0.15	
1H	170	-696	118	320	0	-406	136	1	0.01	0.01	0.15	
1I	170	-818	113	588	0	-792	137	1	0.02	0.01	0.30	
1J	170	-818	120	588	0	-792	136	1	0.02	0.01	0.30	
1K	170	-818	113	178	0	-202	137	1	0.01	0.01	0.08	
1L	170	-818	120	178	0	-202	136	1	0.01	0.01	0.08	
1M	170	-632	113	588	0	-792	137	1	0.02	0.01	0.30	
1N	170	-632	120	588	0	-792	136	1	0.02	0.01	0.30	
1O	170	-632	113	178	0	-202	137	1	0.01	0.01	0.08	
1P	170	-632	120	178	0	-202	136	1	0.01	0.01	0.08	
2	170	-4540	17	2577	0	-3502	157	1	0.07	0.06	1.32	NON verif.

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-814	-588	137	1	0.8950	0.9956	0.9988	--	--	0.01	--	0.26	Snell. 'zx'= 38
1B	-814	-588	136	1	0.8950	0.9956	0.9987	--	--	0.01	--	0.26	Snell. 'zx'= 38
1C	-814	-406	137	1	0.8950	0.9954	0.9988	--	--	0.01	--	0.19	Snell. 'zx'= 38
1D	-814	-406	136	1	0.8950	0.9954	0.9987	--	--	0.01	--	0.19	Snell. 'zx'= 38
1E	-757	-588	137	1	0.8950	0.9959	0.9989	--	--	0.01	--	0.26	Snell. 'zx'= 38
1F	-757	-588	136	1	0.8950	0.9959	0.9988	--	--	0.01	--	0.26	Snell. 'zx'= 38
1G	-757	-406	137	1	0.8950	0.9957	0.9989	--	--	0.01	--	0.19	Snell. 'zx'= 38
1H	-757	-406	136	1	0.8950	0.9957	0.9988	--	--	0.01	--	0.19	Snell. 'zx'= 38
1I	-879	-792	137	1	0.8950	0.9954	0.9988	--	--	0.01	--	0.33	Snell. 'zx'= 38
1J	-879	-792	136	1	0.8950	0.9954	0.9985	--	--	0.01	--	0.33	Snell. 'zx'= 38
1K	-879	-202	137	1	0.8950	0.9942	0.9988	--	--	0.01	--	0.11	Snell. 'zx'= 38
1L	-879	-202	136	1	0.8950	0.9942	0.9985	--	--	0.01	--	0.11	Snell. 'zx'= 38
1M	-692	-792	137	1	0.8950	0.9964	0.9991	--	--	0.01	--	0.33	Snell. 'zx'= 38
1N	-692	-792	136	1	0.8950	0.9964	0.9988	--	--	0.01	--	0.33	Snell. 'zx'= 38
1O	-692	-202	137	1	0.8950	0.9954	0.9991	--	--	0.01	--	0.11	Snell. 'zx'= 38
1P	-692	-202	136	1	0.8950	0.9954	0.9988	--	--	0.01	--	0.11	Snell. 'zx'= 38
2	-4619	-3502	157	1	0.8950	0.9762	1.0119	--	--	0.07	--	1.38	NON Verif.(stabilità)

ASTA NUM. 34 NI 22 NF 51 Lungh. 170.0 cm SEZ. 3 Ps HEA 180
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-2327	26	191	0	101	-21	1	0.01	0.03	0.04	
1B	0	-2327	27	191	0	101	-22	1	0.01	0.03	0.04	
1C	0	-2327	26	-262	0	-190	-21	1	0.01	0.03	0.07	
1D	0	-2327	27	-262	0	-190	-22	1	0.01	0.03	0.07	
1E	0	-2325	26	191	0	101	-21	1	0.01	0.03	0.04	
1F	0	-2325	27	191	0	101	-22	1	0.01	0.03	0.04	
1G	0	-2325	26	-262	0	-190	-21	1	0.01	0.03	0.07	
1H	0	-2325	27	-262	0	-190	-22	1	0.01	0.03	0.07	
1I	0	-2330	25	708	0	433	-21	1	0.02	0.03	0.16	
1J	0	-2330	27	708	0	433	-22	1	0.02	0.03	0.16	
1K	0	-2330	25	-779	0	-522	-21	1	0.02	0.03	0.20	
1L	0	-2330	27	-779	0	-522	-22	1	0.02	0.03	0.20	
1M	0	-2322	25	708	0	433	-21	1	0.02	0.03	0.16	
1N	0	-2322	27	708	0	433	-22	1	0.02	0.03	0.16	
1O	0	-2322	25	-779	0	-522	-21	1	0.02	0.03	0.20	
1P	0	-2322	27	-779	0	-522	-22	1	0.02	0.03	0.20	
2	0	-15690	318	-231	0	-297	70	1	0.02	0.20	0.11	
1A	85	-2297	26	191	0	-62	1	1	0.01	0.03	0.02	
1B	85	-2297	27	191	0	-62	0	1	0.01	0.03	0.02	
1C	85	-2297	26	-262	0	32	1	1	0.01	0.03	0.01	
1D	85	-2297	27	-262	0	32	0	1	0.01	0.03	0.01	
1E	85	-2294	26	191	0	-62	1	1	0.01	0.03	0.02	
1F	85	-2294	27	191	0	-62	0	1	0.01	0.03	0.02	
1G	85	-2294	26	-262	0	32	1	1	0.01	0.03	0.01	

COMUNE DI VALVA - SA -

FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012

CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO

SISMICO O DEMOLIZIONE E

RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.

1H	85	-2294	27	-262	0	32	0	1	0.01	0.03	0.01
1I	85	-2299	25	708	0	-169	2	1	0.02	0.03	0.06
1J	85	-2299	27	708	0	-169	-0	1	0.02	0.03	0.06
1K	85	-2299	25	-779	0	140	2	1	0.02	0.03	0.05
1L	85	-2299	27	-779	0	140	-0	1	0.02	0.03	0.05
1M	85	-2292	25	708	0	-169	2	1	0.02	0.03	0.06
1N	85	-2292	27	708	0	-169	-0	1	0.02	0.03	0.06
1O	85	-2292	25	-779	0	140	2	1	0.02	0.03	0.05
1P	85	-2292	27	-779	0	140	-0	1	0.02	0.03	0.05
2	85	-15655	318	-231	0	-100	341	1	0.02	0.20	0.07

1A	170	-2266	26	191	0	-224	24	1	0.01	0.03	0.08
1B	170	-2266	27	191	0	-224	23	1	0.01	0.03	0.08
1C	170	-2266	26	-262	0	255	24	1	0.01	0.03	0.10
1D	170	-2266	27	-262	0	255	23	1	0.01	0.03	0.10
1E	170	-2264	26	191	0	-224	24	1	0.01	0.03	0.08
1F	170	-2264	27	191	0	-224	23	1	0.01	0.03	0.08
1G	170	-2264	26	-262	0	255	24	1	0.01	0.03	0.10
1H	170	-2264	27	-262	0	255	23	1	0.01	0.03	0.10
1I	170	-2269	25	708	0	-771	25	1	0.02	0.03	0.29
1J	170	-2269	27	708	0	-771	21	1	0.02	0.03	0.29
1K	170	-2269	25	-779	0	802	25	1	0.02	0.03	0.30
1L	170	-2269	27	-779	0	802	21	1	0.02	0.03	0.30
1M	170	-2261	25	708	0	-771	25	1	0.02	0.03	0.29
1N	170	-2261	27	708	0	-771	21	1	0.02	0.03	0.29
1O	170	-2261	25	-779	0	802	25	1	0.02	0.03	0.30
1P	170	-2261	27	-779	0	802	21	1	0.02	0.03	0.30
2	170	-15620	318	-231	0	96	611	1	0.02	0.20	0.12

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-2327	-224	24	1	0.8950	0.9853	0.9932	--	--	0.03	--	0.12	Snell. 'zx'= 38
1B	-2327	-224	23	1	0.8950	0.9853	0.9927	--	--	0.03	--	0.12	Snell. 'zx'= 38
1C	-2327	255	24	1	0.8950	0.9813	0.9932	--	--	0.03	--	0.13	Snell. 'zx'= 38
1D	-2327	255	23	1	0.8950	0.9813	0.9927	--	--	0.03	--	0.13	Snell. 'zx'= 38
1E	-2325	-224	24	1	0.8950	0.9853	0.9932	--	--	0.03	--	0.12	Snell. 'zx'= 38
1F	-2325	-224	23	1	0.8950	0.9853	0.9927	--	--	0.03	--	0.12	Snell. 'zx'= 38
1G	-2325	255	24	1	0.8950	0.9813	0.9932	--	--	0.03	--	0.13	Snell. 'zx'= 38
1H	-2325	255	23	1	0.8950	0.9813	0.9927	--	--	0.03	--	0.13	Snell. 'zx'= 38
1I	-2330	-771	25	1	0.8950	0.9838	0.9937	--	--	0.03	--	0.32	Snell. 'zx'= 38
1J	-2330	-771	-22	1	0.8950	0.9838	0.9927	--	--	0.03	--	0.32	Snell. 'zx'= 38
1K	-2330	802	25	1	0.8950	0.9826	0.9937	--	--	0.03	--	0.33	Snell. 'zx'= 38
1L	-2330	802	-22	1	0.8950	0.9826	0.9927	--	--	0.03	--	0.33	Snell. 'zx'= 38
1M	-2322	-771	25	1	0.8950	0.9839	0.9937	--	--	0.03	--	0.32	Snell. 'zx'= 38
1N	-2322	-771	-22	1	0.8950	0.9839	0.9927	--	--	0.03	--	0.32	Snell. 'zx'= 38
1O	-2322	802	25	1	0.8950	0.9826	0.9937	--	--	0.03	--	0.33	Snell. 'zx'= 38
1P	-2322	802	-22	1	0.8950	0.9826	0.9927	--	--	0.03	--	0.33	Snell. 'zx'= 38
2	-15690	-296	611	1	0.8950	0.9126	1.0048	--	--	0.23	--	0.44	Snell. 'zx'= 38

ASTA NUM. 35 NI 10 NF 52 Lungh. 170.0 cm SEZ. 3 Ps HEA 180
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-1161	-136	557	0	128	121	1	0.02	0.02	0.05	
1B	0	-1161	-135	557	0	128	118	1	0.02	0.02	0.05	
1C	0	-1161	-136	248	0	-118	121	1	0.01	0.02	0.04	
1D	0	-1161	-135	248	0	-118	118	1	0.01	0.02	0.04	
1E	0	-1075	-136	557	0	128	121	1	0.02	0.01	0.05	
1F	0	-1075	-135	557	0	128	118	1	0.02	0.01	0.05	
1G	0	-1075	-136	248	0	-118	121	1	0.01	0.01	0.04	
1H	0	-1075	-135	248	0	-118	118	1	0.01	0.01	0.04	
1I	0	-1259	-137	910	0	410	124	1	0.03	0.02	0.15	
1J	0	-1259	-134	910	0	410	115	1	0.03	0.02	0.15	
1K	0	-1259	-137	-106	0	-399	124	1	0.01	0.02	0.15	
1L	0	-1259	-134	-106	0	-399	115	1	0.01	0.02	0.15	
1M	0	-977	-137	910	0	410	124	1	0.03	0.01	0.15	
1N	0	-977	-134	910	0	410	115	1	0.03	0.01	0.15	
1O	0	-977	-137	-106	0	-399	124	1	0.01	0.01	0.15	
1P	0	-977	-134	-106	0	-399	115	1	0.01	0.01	0.15	
2	0	-6883	-346	2944	0	19	375	1	0.08	0.09	0.07	
1A	85	-1130	-136	557	0	-345	5	1	0.02	0.01	0.13	
1B	85	-1130	-135	557	0	-345	3	1	0.02	0.01	0.13	
1C	85	-1130	-136	248	0	-328	5	1	0.01	0.01	0.12	
1D	85	-1130	-135	248	0	-328	3	1	0.01	0.01	0.12	
1E	85	-1045	-136	557	0	-345	5	1	0.02	0.01	0.13	
1F	85	-1045	-135	557	0	-345	3	1	0.02	0.01	0.13	

COMUNE DI VALVA - SA -

FONDO PER LA PREVENZIONE DEL RISCHIO SISMICO _ANNUALITA' 2011-2012

CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI DI MIGLIORAMENTO/ADEGUAMENTO

SISMICO O DEMOLIZIONE E

RICOSTRUZIONE DI EDIFICI E INFRASTRUTTURE DI INTERESSE STRATEGICO O RILEVANTE.

1G	85	-1045	-136	248	0	-328	5	1	0.01	0.01	0.12	
1H	85	-1045	-135	248	0	-328	3	1	0.01	0.01	0.12	
1I	85	-1228	-137	910	0	-364	8	1	0.03	0.02	0.14	
1J	85	-1228	-134	910	0	-364	0	1	0.03	0.02	0.14	
1K	85	-1228	-137	-106	0	-309	8	1	0.01	0.02	0.12	
1L	85	-1228	-134	-106	0	-309	0	1	0.01	0.02	0.12	
1M	85	-947	-137	910	0	-364	8	1	0.03	0.01	0.14	
1N	85	-947	-134	910	0	-364	0	1	0.03	0.01	0.14	
1O	85	-947	-137	-106	0	-309	8	1	0.01	0.01	0.12	
1P	85	-947	-134	-106	0	-309	0	1	0.01	0.01	0.12	
2	85	-6844	-346	2944	0	-2484	81	1	0.08	0.09	0.93	
1A	170	-1100	-136	557	0	-818	-110	1	0.02	0.01	0.31	
1B	170	-1100	-135	557	0	-818	-112	1	0.02	0.01	0.31	
1C	170	-1100	-136	248	0	-539	-110	1	0.01	0.01	0.20	
1D	170	-1100	-135	248	0	-539	-112	1	0.01	0.01	0.20	
1E	170	-1014	-136	557	0	-818	-110	1	0.02	0.01	0.31	
1F	170	-1014	-135	557	0	-818	-112	1	0.02	0.01	0.31	
1G	170	-1014	-136	248	0	-539	-110	1	0.01	0.01	0.20	
1H	170	-1014	-135	248	0	-539	-112	1	0.01	0.01	0.20	
1I	170	-1198	-137	910	0	-1137	-108	1	0.03	0.02	0.43	
1J	170	-1198	-134	910	0	-1137	-114	1	0.03	0.02	0.43	
1K	170	-1198	-137	-106	0	-219	-108	1	0.01	0.02	0.08	
1L	170	-1198	-134	-106	0	-219	-114	1	0.01	0.02	0.08	
1M	170	-916	-137	910	0	-1137	-108	1	0.03	0.01	0.43	
1N	170	-916	-134	910	0	-1137	-114	1	0.03	0.01	0.43	
1O	170	-916	-137	-106	0	-219	-108	1	0.01	0.01	0.08	
1P	170	-916	-134	-106	0	-219	-114	1	0.01	0.01	0.08	
2	170	-6804	-346	2944	0	-4986	-214	1	0.08	0.09	1.88	NON verif.

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- kg	My ----- kg*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-1161	-818	121	1	0.8950	0.9947	0.9965	--	--	0.02	--	0.34	Snell. 'zx'= 38
1B	-1161	-818	118	1	0.8950	0.9947	0.9964	--	--	0.02	--	0.34	Snell. 'zx'= 38
1C	-1161	-539	121	1	0.8950	0.9972	0.9965	--	--	0.02	--	0.24	Snell. 'zx'= 38
1D	-1161	-539	118	1	0.8950	0.9972	0.9964	--	--	0.02	--	0.24	Snell. 'zx'= 38
1E	-1075	-818	121	1	0.8950	0.9951	0.9968	--	--	0.02	--	0.34	Snell. 'zx'= 38
1F	-1075	-818	118	1	0.8950	0.9951	0.9966	--	--	0.02	--	0.34	Snell. 'zx'= 38
1G	-1075	-539	121	1	0.8950	0.9974	0.9968	--	--	0.02	--	0.24	Snell. 'zx'= 38
1H	-1075	-539	118	1	0.8950	0.9974	0.9966	--	--	0.02	--	0.24	Snell. 'zx'= 38
1I	-1259	-1137	124	1	0.8950	0.9927	0.9964	--	--	0.02	--	0.47	Snell. 'zx'= 38
1J	-1259	-1137	115	1	0.8950	0.9927	0.9959	--	--	0.02	--	0.46	Snell. 'zx'= 38
1K	-1259	-399	124	1	0.8950	0.9994	0.9964	--	--	0.02	--	0.19	Snell. 'zx'= 38
1L	-1259	-399	115	1	0.8950	0.9994	0.9959	--	--	0.02	--	0.19	Snell. 'zx'= 38
1M	-977	-1137	124	1	0.8950	0.9943	0.9972	--	--	0.01	--	0.46	Snell. 'zx'= 38
1N	-977	-1137	115	1	0.8950	0.9943	0.9968	--	--	0.01	--	0.46	Snell. 'zx'= 38
1O	-977	-399	124	1	0.8950	0.9995	0.9972	--	--	0.01	--	0.19	Snell. 'zx'= 38
1P	-977	-399	115	1	0.8950	0.9995	0.9968	--	--	0.01	--	0.18	Snell. 'zx'= 38
2	-6883	-4986	375	1	0.8950	0.9745	0.9869	--	--	0.10	--	1.99	NON Verif. (stabilità)