

Corso di aggiornamento
Progettazione strutturale e
Norme Tecniche per le Costruzioni 2008

**Problemi specifici nel progetto di strutture
antisismiche con pareti in c.a.**

8 - Carichi e combinazioni di carico

Spoletto
10-11 maggio 2012
Aurelio Ghersi

Conseguenze per l'analisi strutturale

Oggi, necessità di:

- Distinguere tra carichi verticali in assenza di sisma (maggiori) e in presenza di sisma (minori)
- Tener conto dell'eccentricità accidentale
- Combinare l'effetto delle diverse componenti del sisma

Quindi:

- Un numero di schemi da calcolare molto più alto

Quanti?

Quante combinazioni di carico?

In presenza di sisma:

- 1 • carico verticale con valore ridotto ($g_k + \psi_2 q_k$) su tutte le campate di trave
- 2 • forze sismiche (statiche o modali) in direzione x / y
- 4 • verso delle forze sismiche: positivo / negativo
- 8 • eccentricità accidentale: positiva / negativa
- 16 • forze in una direzione più 0.3 forze nell'altra direzione, prese col segno: positivo / negativo
- 32 • eccentricità nell'altra direzione: positiva / negativa

Combinazioni di carico sismiche

Azione sismica principale	segno	eccentricità	Azione sismica secondaria	eccentricità	N° comb.
E_x	+	+ e_y	+ 0.3 E_y	+ e_x	1
			- 0.3 E_y	- e_x	2
		- e_y	+ E_y	+ e_x	3
			- 0.3 E_y	- e_x	4
			+ 0.3 E_y	+ e_x	5
	-	+ e_y	+ 0.3 E_y	+ e_x	6
			- 0.3 E_y	- e_x	7
		- e_y	+ 0.3 E_y	+ e_x	8
			- 0.3 E_y	- e_x	9
			+ 0.3 E_y	+ e_x	10
E_y	+	+ e_x	+ 0.3 E_x	+ e_y	11
			- 0.3 E_x	- e_y	12
		- e_x	+ 0.3 E_x	+ e_y	13
			- 0.3 E_x	- e_y	14
			+ 0.3 E_x	+ e_y	15
			- 0.3 E_x	- e_y	16
	-	+ e_x	+ 0.3 E_x	+ e_y	17
			- 0.3 E_x	- e_y	18
		- e_x	+ 0.3 E_x	+ e_y	19
			- 0.3 E_x	- e_y	20
			+ 0.3 E_x	+ e_y	21
			- 0.3 E_x	- e_y	22
	+	+ e_x	+ 0.3 E_x	+ e_y	23
			- 0.3 E_x	- e_y	24
		- e_x	+ 0.3 E_x	+ e_y	25
			- 0.3 E_x	- e_y	26
	-	+ e_x	+ 0.3 E_x	+ e_y	27
			- 0.3 E_x	- e_y	28
		- e_x	+ 0.3 E_x	+ e_y	29
			- 0.3 E_x	- e_y	30
	+	+ e_x	+ 0.3 E_x	+ e_y	31
			- 0.3 E_x	- e_y	32

Tante combinazioni di carico... Come gestirle?

Risultati dettagliati degli schemi base, più inviluppo dei risultati di tutte le combinazioni di carico?

Dai risultati di ciascuno schema base posso capire il comportamento della struttura

L'inviluppo mi fornisce il giudizio complessivo

- Schemi base suggeriti:
1. carichi verticali max (senza sisma)
 2. carichi verticali min (con sisma)
 3. forze in direzione x (statiche o modali)
 4. forze in direzione y (statiche o modali)
- coppie (statiche) \Leftarrow
5. eccentricità accidentale x forze in dir. x
 6. eccentricità accidentale x forze in dir. y

Processo progettuale

- ✓ 1. Concezione generale della struttura, nel rispetto di principi base di buona progettazione
- ✓ 2. Impostazione della carpenteria dell'edificio
- ✓ 3. Dimensionamento delle sezioni e verifica di massima della struttura
4. Analisi strutturale dettagliata e verifica del comportamento della struttura
5. Definizione delle armature ed elaborati grafici

4. Analisi strutturale: fasi di lavoro

- 4.1. Definizione dei carichi unitari
- 4.2. Valutazione dei carichi sulle travi
- 4.3. Valutazione delle masse di piano
- 4.4. Valutazione delle forze orizzontali (nel caso di analisi statica) e delle eccentricità
- 4.5. Definizione del modello della struttura
- 4.6. Risoluzione degli schemi base

rapido cenno

4.1. Carichi unitari

Carichi unitari

Si procede come si è soliti fare, determinando per ciascun elemento i valori caratteristici dei carichi permanenti e variabili

Esempio:

Solaio del piano tipo

Peso proprio	2.80 kN/m ²
Pavimento, intonaco, massetto	1.20
Totale carichi permanenti	$g_{1k} = 4.00 \text{ kN/m}^2$
Incidenza tramezzi	$g_{2k} = 1.20 \text{ kN/m}^2$
Carichi variabili	$q_k = 2.00 \text{ kN/m}^2$

Coefficienti parziali di sicurezza per carichi permanenti e variabili

			EQU	STR	GEO
Carichi permanenti strutturali	γ_{G1}	favorevoli	0.9	1.0	1.0
Carichi permanenti non strutturali ma compiutamente definiti		sfavorevoli	1.1	1.3	1.0
Carichi permanenti non strutturali non compiutamente definiti	γ_{G2}	favorevoli	0.0	0.0	0.0
Carichi variabili		sfavorevoli	1.5	1.5	1.3

Carichi unitari

Si procede come si è soliti fare, determinando per ciascun elemento i valori caratteristici dei carichi permanenti e variabili

Esempio:

Solaio del piano tipo $g_{1k} = 4.00 \text{ kN/m}^2$ $q_k = 2.00 \text{ kN/m}^2$
 $g_{2k} = 1.20 \text{ kN/m}^2$

Si determinano i valori di calcolo in assenza di sisma, moltiplicando g_k e q_k per γ_g e γ_q

$$\gamma_{g1} g_{1k} = 5.20 \text{ kN/m}^2 \quad \gamma_q (g_{2k} + q_k) = 4.80 \text{ kN/m}^2 \quad \gamma_g g_k + \gamma_q q_k = 10.00 \text{ kN/m}^2$$

e quelli in presenza di sisma, moltiplicando q_k per ψ_2

$$g_k = 5.20 \text{ kN/m}^2 \quad \psi_2 q_k = 0.60 \text{ kN/m}^2 \quad g_k + \psi_2 q_k = 5.80 \text{ kN/m}^2$$

Carichi unitari

I valori per l'edificio in esame sono riepilogati qui

	g_k kN/m ²	q_k kN/m ²	TOTALE senza sisma	TOTALE con sisma
Solaio piano tipo (escl. tramezzi)	4.00	2.00	8.20	4.60
Solaio piano tipo (incid. tramezzi)	1.20	---	1.80	1.20
Solaio copertura	4.20	2.00	8.46	4.80
Solaio torrino scala	3.40	0.50	5.17	3.40
Balcone piano tipo	4.20	4.00	11.46	6.60
Sbalzo copertura, cornicione	3.90	0.50	5.82	3.90
Scala	5.00	4.00	12.50	7.40
				segue...

Carichi unitari

I valori per l'edificio in esame sono riepilogati qui

... seguito	g_k kN/m	q_k	TOTALE senza sisma	TOTALE con sisma
Travi 30x 50	2.90	---	3.77	2.90
Travi 60 x 26	2.20	---	2.86	2.20
Tamponature	7.00	---	9.10	7.00
Tramezzi	3.00	---	3.90	3.00
Pilastri 30 x 50	7.95	---	10.34	7.95
Pareti	22.50	---	29.25	22.50

rapido cenno

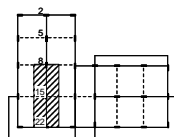
4.2. Carichi sulle travi

Carichi sulle travi

Si procede come si è soliti fare, determinando per ciascuna campata di ogni trave i valori caratteristici dei carichi permanenti g_k e variabili q_k

Esempio:

Trave 22-2, piano tipo



Campate 22-15, 15-8	g_{1k} [kN/m]	g_{2k} [kN/m]	q_k [kN/m]
Solaio 1.15 x 4.25 m	19.55	5.87	9.78
Peso proprio	2.90		
Totale	22.45	5.87	9.78

Carichi sulle travi

Si procede come si è soliti fare, determinando per ciascuna campata di ogni trave i valori caratteristici dei carichi permanenti g_k e variabili q_k

Esempio:

Trave 22-2, piano tipo - Campate 22-15, 15-8
 $g_{1k} = 22.45$ kN/m $g_{2k} + q_k = 15.64$ kN/m

Si determinano i valori di calcolo in assenza di sisma, moltiplicando g_k e q_k per γ_g e γ_q

$$\gamma_g g_{1k} = 29.19 \text{ kN/m} \quad \gamma_q (g_{2k} + q_k) = 23.46 \text{ kN/m} \quad \gamma_g g_{1k} + \gamma_q q_k = 52.65 \text{ kN/m}$$

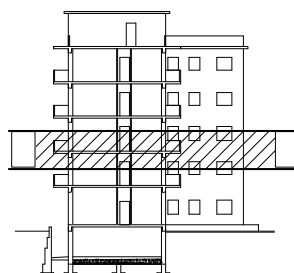
e quelli in presenza di sisma, moltiplicando q_k per ψ_2

$$g_k = 28.32 \text{ kN/m} \quad \psi_2 q_k = 2.93 \text{ kN/m} \quad g_k + \psi_2 q_k = 31.25 \text{ kN/m}$$

4.3. Masse di piano

Determinazione delle masse di piano

Individuare gli elementi presenti ad ogni impalcato



le masse che si sviluppano lungo l'altezza (pilastri, tamponature, tramezzi) devono essere riportate agli impalcati inferiore e superiore

Masse di piano - esempio

Tipo carico	Impalcato tipo	
	Q.ta	Peso (kN)
Solaio del piano tipo	239.2	1100.3
Solaio di copertura	--	--
Solaio torrino scala	--	--
Sbalzo piano tipo	60.3	398.0
Sbalzo copertura	--	--
Cornicione	--	--
Scala	24	177.6
Travi 30 x 50	101.2	293.5
Travi 60 x 26	52.2	114.8
Tamponature	52.2	365.4
Tramezzi	62.4	187.2
Pilastri 30 x 50	19	151.1
Pareti	26.5	596.3

Si ottiene così il peso totale dell'impalcato

$$W = 3384.1 \text{ kN}$$

Massa = peso diviso accelerazione di gravità

$$M = \frac{3384.1}{9.81} = 345.96 \text{ t}$$

E così per gli altri impalcati

Tipo carico	Torrino		VI impalcato	
	Q.ta	Peso (kN)	Q.ta	Peso (kN)
Solaio del piano tipo	--	--	--	--
Solaio di copertura	--	--	239.2	1148.2
Solaio torrino scala	36.0	122.4	--	--
Sbalzo piano tipo	--	--	--	--
Sbalzo copertura	--	--	60.3	235.2
Cornicione	12.0	46.8	13.3	51.9
Scala	--	--	19.1	141.3
Travi 30 x 50	27.0	51.3	101.2	293.5
Travi 60 x 26	--	--	52.2	114.8
Tamponature	13.5	94.5	39.6	277.2
Tramezzi	--	--	31.2	93.6
Pilastri 30 x 50	3	23.9	12.5	99.4
Pareti	--	--	13.3	298.1

Riepilogo dei valori calcolati

impalcato	peso W kN	massa M t	area m ²	peso medio
Torrino	338.9	34.55	48.0	7.06
VI	2753.2	280.65	331.9	8.30
V, IV, III, II	3384.1	344.96	323.5	10.46
TOTALE	16628.5	1695.06		

Confronto con i valori stimati

impalcato	peso W kN	peso medio kN/m ²	peso stimato	peso medio stimato
Torrino + VI	3092.1	8.13	3419	9.0
V, IV, III, II	3384.1	10.46	3559	11.0
TOTALE	16628.5		17655.0	

differenza del 6% sul totale

Baricentro e raggio d'inerzia delle masse

- ipotizzare le masse uniformemente distribuite nell'impalcato (incluso sbalzi)
- determinare il baricentro dell'impalcato
- calcolare il momento d'inerzia dell'impalcato e quindi il raggio d'inerzia

si può fare anche con Autocad

Nell'esempio

impalcato	peso W kN	x m	y m	r _m m
Torrino	338.9	9.75	4.86	3.24
VI	2753.2	10.20	5.89	8.51
Torrino + VI	3092.1	10.14	5.76	8.05
V, IV, III, II	3384.1	10.35	5.64	8.38

4.4. Forze orizzontali

Forze orizzontali per analisi statica

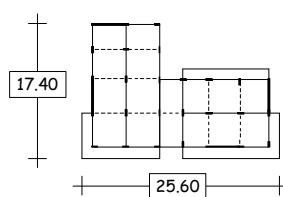
Il procedimento di determinazione delle forze è identico a quanto descritto in precedenza:

- definizione del fattore di struttura (nell'esempio, se bassa duttilità $q = 3.0$)
- stima del periodo proprio della struttura (nell'esempio, $T_1 = 0.407$ s)
- determinazione dell'accelerazione spettrale (nell'esempio $a_g = 0.269$ g)
- Calcolo del taglio alla base e distribuzione lungo l'altezza

Forze per analisi statica

Piano	Peso W (kN)	Quota z (m)	Wz (kNm)	Forza F (kN)
Torrino+VI	3092.1	16.40	50710.4	1172.7
V	3384.1	13.20	44670.1	1033.0
IV	3384.1	10.00	33841.0	782.6
III	3384.1	6.80	23011.9	532.1
II	3384.1	3.60	12182.8	281.7
somma	16628.5		164416.2	

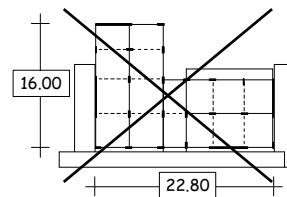
Eccentricità accidentale Nell'esempio



Impalcato tipo (con sbalzi)

per F_x $e_a = 0.05 \times 17.40 = 0.87$ m

per F_y $e_a = 0.05 \times 25.60 = 1.28$ m



I impalcato (senza sbalzi)

Per le NTC08 si usano le stesse eccentricità

Eccentricità accidentale Coppie da considerare

Piano	Forze in direzione x			Forze in direzione y		
	F (kN)	e_a (m)	M (kNm)	F (kN)	e_a (m)	M (kNm)
Torrino+VI	1172.7	0.87	1020.2	1172.7	1.28	1501.1
V	1033.0	0.87	898.7	1033.0	1.28	1322.2
IV	782.6	0.87	680.9	782.6	1.28	1001.7
III	532.1	0.87	462.9	532.1	1.28	681.1
II	281.7	0.87	245.1	281.7	1.28	360.6