

Percorsi 6/1

Percorsi progettuali Softing

Nòlian nell'analisi di struttura intelaiata in calcestruzzo secondo DM 2008

Percorsi

Nòlian nell'analisi di struttura intelaiata in calcestruzzo

giugno 2008 - rev. 1

NOTA IMPORTANTE dal giugno 2008, a pochi mesi dall'emanazione del DM 14 aprile 2008, molte nuove implementazioni sono state effettuate nei programmi della Softing e pertanto questo "Percorso" potrebbe non riflettere compitamente lo stato del software alla data di questa nota.

Aprile 2001

© 2008, Softing srl.

Questo testo è stato redatto a cura della Softing srl. E' proprietà della Softing srl. La diffusione è consentita solo a patto che sia integra e che venga integralmente riportato il testo, il titolo e la proprietà. La copia parziale per inserimento o per citazioni è espressamente proibita se non è chiaramente citata la fonte. Questo testo contiene opinioni e consigli della Softing srl sui quali la Softing non assume alcuna responsabilità né in merito alla esattezza

Indice generale

Oggetto del percorso	5
Introduzione	5
Suggerimenti sulla modellazione	6
Assegnazione delle masse	6
Generazione dei piani rigidi	7
Preparazione per l'analisi	8
Generazione di spettro di risposta	8
Impiego del momento torcente di piano	
Procedura per la definizione dei parametri dinamici	13
Tipizzazione dei carichi	14
Verifica dei risultati	17
Periodi propri	17
Deformate	
Diagramma degli sforzi	
Salvataggio del file	19
Progetto delle armature in EasyBeam	19
Apertura del file	19
Modalità di connessione	19
Definizione dei parametri di progetto	20
Procedure per le verifiche a video	27
Verifica allo stato limite di danno	
Produzione dei disegni esecutivi	
La relazione di calcolo	
Stampa dei risultati	
Principali variazioni di settaggio nel caso delle altre normative in uso	
Decreto ministeriale 14/02/1992 – Tensioni ammissibili	
Decreto ministeriale 16/01/1996 – stati limite	
Ordinanza del presidente del consiglio 3431 – bassa duttilità	47
DM 14/09/2005	47
DM14/01/2008	47
Preparazione per l'analisi	

Generazione di spettro di risposta	48
Impiego del momento torcente di piano	51
Procedura per la definizione dei parametri dinamici	52
Tipizzazione dei carichi	52

Oggetto del percorso

Questo percorso riguarda l'analisi e il progetto di una struttura nuova in cemento armato con particolare riferimento alle funzioni e alle assegnazioni di Nòlian ed EasyBeam e costituisce quindi un "Tutorial" al percorso progettuale con tali programmi.

Introduzione

Si assume che il modello della struttura sia già stato costruito essendo questa una operazione piuttosto nota e semplice in Nòlian o in inMod. Sulla modellazione si riporteranno solo dei consigli inerenti l'assegnazione delle masse e degli impalcati.

Il resto del percorso si svolgerà secondo i seguenti punti.

Preparazione per le analisi:

- 1. Generazione degli spettri di risposta
- 2. Definizione del torcente di piano
- 3. Definizione dei parametri di analisi statica e dinamica
- 4. Tipizzazione dei carichi
- Verifica dei risultati in Nòlian
- Salvataggio della struttura
- Progetto delle armature con EasyBeam:
 - 1. Definizione dei parametri di progetto
 - 2. Definizione dei fattori di combinazione automatiche di progetto
 - 3. Definizione dei fattori di combinazione automatiche di servizio.
 - 4. Procedure per la verifica a video (s.l.u., s.l. esercizio)
 - 5. Stampa dei risultati
- Stampa dei risultati in Nòlian

Suggerimenti sulla modellazione

Assegnazione delle masse

In Nòlian la procedura di assegnazione delle masse è molto semplice. Fermo restando che le masse possono essere assegnate ai singoli nodi ed elementi, una procedura automatica, qui descritta, consente di trasformare i carichi già assegnati in masse secondo moltiplicatori assegnati. Tale procedura è qui illustrata.

1. Dopo aver assegnato i carichi alla struttura si deve entrare nel dialogo della gestione delle condizioni di carico con doppio click sull'icona della palette:



e si aprirà così il dialogo seguente:

teriali Condizioni di carico Dinamica Metodi e damping			
Condizione	Tipo		
proprio	Permanente		
permanente	Permanente		
accidentale	Cat. A: Residenziale		
accidentale copertura	Neve (q<1000)		
accidentale scale	Cat. C: Affollamento		
amponatura	Permanente		
T_sld	Torcente SLD		
T_slu	Torcente SLU		
Aggiungi Azzera	Tipi di carico		
Elimina Eorma combinazioni	Assegnazione mass		

2. cliccare su assegnazione masse

A	Assegnazione automatica masse 🔹 ? 🗙							
	Condizione 🔺	Moltiplicatore						
	T_sld	0.000000						
	T_slu	0.000000						
	accidentale	0.300000						
	accidentale copertura	0.200000						
	accidentale scale	0.600000						
	permanente	1.000000						
	proprio	1.000000						
	tamponatura	1.000000						
	Accelerazione di gravità 981.00000	Jsa moltiplicatori dei tipi						
	🗌 Forma prima dell'analisi							
	 ○ Aggiungi alle masse già assegnate ✓ Sostituisci le masse già assegnate 							
		Continua						

3. assegnate i moltiplicatori a secondo delle condizioni di carico. I moltiplicatori sono unitari

per i carichi permanenti e pari ai Ψ_2 moltiplicati per φ per i carichi variabili. Cliccando sul bottone "Forma subito" le masse varranno subito assegnate agli elementi. Selezionando il checkbox "usa moltiplicatori dei tipi" il programma assegnerà automaticamente i valori di Ψ_2 a secondo dei tipi di carico scelti.

Generazione dei piani rigidi

Qualora si desideri modellare al struttura considerando gli impalcati infinitamente rigidi nel proprio piano, si può usare una relazione cinematica tra nodi detta "Master Slave". Il nodo master deve essere collocato nel baricentro del sistema di masse.

- 1. Generare il nodo baricentrico tramite il menu Modifica->Funzioni->Nodo baricentrico e selezionando l'intero piano con il cappio
- 2. Selezionare l'icona di assegnazione del nodo master
- 3. Selezionare l'intero piano con il cappio e premere il tasto invio
- 4. Quindi selezionare il nodo baricentrico precedentemente creato



5. Vincolare il nodo master (baricentrico) su un piano orizzontale XY con la seguente configurazione:

Nelle versioni attuali (dalla EWS26 in poi) la suddetta procedura è stata semplificata mediante una apposita funzione attivabile dal menu Funzioni -> Genera impalcati rigidi.

Preparazione per l'analisi

Generazione di spettro di risposta

La generazione dello spettro di risposta può essere effettuata mediante una apposita funzione di Nòlian selezionabile dal menu Funzioni >Genera Spettro di Risposta

Per esempio generiamo lo spettro di risposta inerente la struttura che stiamo analizzando. Si tratta di una struttura a due piani e con 2 campate in direzione Y e 4 in direzione X. Si assume che il suolo sia in categoria A e che la struttura sia regolare in pianta e in altezza.

Nel dialogo per l'immissione dei dati si dovranno inserire tutte queste informazioni ottenendo la seguente configurazione per il pannello "Dati generali":

Generazione file di spettr	0				
Dati generali Dati Struttura (Grafico Dati geografici				
Intervalli	32				
Durata totale	2.0000000				
Normativa	0.DCM 2421		A-(1-) [0.05404500	
Romanya	UFCM 3431	•	Ag(/g)	2 50// 7095	
			To*	0.27015527	
Tipo spettro	SLU	*			
Componente azione sismica	Orizzontale	*			
Classe duttilità	Alta	~			
Categoria suolo	Α	~			
Amplificazione topografica	T1	~			
Smorzamento	5.0000000				
					Salva
				OK	Annulla
enerazione file di spettro)				? 🗵
ienerazione file di spettro Datigenerali DatiStruttura G	o irafico Dati geografici				?×
<mark>ienerazione file di spettro</mark> Dati generali Dati Struttura G Tipologia) irafico Dati geografici Telaio piu' piani piu' campate	~			?×
<mark>ienerazione file di spettro</mark> Dati generali Dati Struttura G Tipologia Regolarità altezza	p irafico Dati geografici Telaio piu' piani piu' campate Regolare	• •			?×
<mark>enerazione file di spettra</mark> Dati generali Dati Struttura G Tipologia Regolarità altezza Materiale	Deti geografici Telaio piu' piani piu' campate Regolare Calcestruzzo	v v			?×
<mark>enerazione file di spettro</mark> Dati generali Dati Struttura G Tipologia Regolarità altezza Materiale Risorse duttilità (acciaio)	Deti geografici Telaio piu' piani piu' campate Regolare Calcestruzzo Duttili	v v v			? 🗙
enerazione file di spettra Dati generali Dati Struttura G Tipologia Regolarità altezza Materiale Risorse duttilità (acciaio)	rafico Dati geografici Telaio piu' piani piu' campate Regolare Calcestruzzo Duttili	v v v			? 🗙
enerazione file di spettro Dati generali Dati Struttura G Tipologia Regolarità altezza Materiale Risorse duttilità (acciaio) V Calcola q Eattore g	Deli geografici Telaio piu' piani piu' campate Regolare Calcestruzzo Duttili	v v v			? 🗙
enerazione file di spettro Dati generali Dati Struttura G Tipologia Regolarità altezza Materiale Risorse duttilità (acciaio) V Calcola q Fattore q	Deti geografici Telaio piu' piani piu' campate Regolare Calcestruzzo Duttili	v v v			? 🗙
enerazione file di spettro Dati generali Dati Struttura G Tipologia Regolarità altezza Materiale Risorse duttilità (acciaio) I Calcola q Fattore q	Telaio piu' piani piu' campate Regolare Calcestruzzo Duttili 5.8500000	v v v			? 🗙
enerazione file di spettra Dati generali Dati Struttura (g Tipologia Regolarità altezza Materiale Risorse duttilità (acciaio) I Calcola q Fattore q	Deti geografici Telaio piu' piani piu' campate Regolare Calcestruzzo Duttili 5.8500000				? 🗙
enerazione file di spettra Dati generali Dati Struttura G Tipologia Regolarità altezza Materiale Risorse duttilità (acciaio) I Calcola q Fattore q	Deti geografici				? 🗙
enerazione file di spettr Dati generali Dati Struttura G Tipologia Regolarità altezza Materiale Risorse duttilità (acciaio) I Calcola q Fattore q	Telaio piu' piani piu' campate Regolare Calcestruzzo Duttili 5.8500000				? 🗙
enerazione file di spettro Dati generali Dati Struttura (Tipologia Regolarità altezza Materiale Risorse duttilità (acciaio) I Calcola q Fattore q	Telaio piu' piani piu' campate Regolare Calcestruzzo Duttili				? 🗙
enerazione file di spettr Dati generali Dati Struttura (g Tipologia Regolarità altezza Materiale Risorse duttilità (acciaio) I Calcola q Fattore q	Telaio piu' piani piu' campate Regolare Calcestruzzo Duttili				
enerazione file di spettra Dati generali Dati Struttura (Regolarità altezza Materiale Risorse duttilità (acciaio) I Calcola q Fattore q	Dati geografici				

Avendo selezionato il check-box "Calcola q" il plug-in calcola anche il fattore q di struttura che in questo caso vale 5,85. Nei campi Intervalli e Durata dotale si devono inserire la durata dello spettro (minimo 2 secondi per la OPCM) e il numero di intervalli in cui dividere i 2 secondi di durata totale.

Si otterrà uno spettro con una spaziatura di 2/32=0,0625 sec.

Lo spettro cosi generato può essere salvato in un file testo premendo il tasto salva nel apnnello Dati generali e successivamente fatto leggere a Nòlian per il calcolo, scegliendo la scheda "Grafico" visualizzerà il grafico dello spettro. Nella figura che segue vediamo il diagramma dello spettro che abbiamo appena generato.



Una volta generato e salvato lo spettro per lo stato limite ultimo si farà la stessa operazione per lo stato limite di danno.

Si consiglia di salvare gli spettri di risposta nella cartella di Nòlian denominata File ausiliari->Spettri o all'interno della cartella del progetto in modo da avere una traccia degli spettri utilizzati per una determinata struttura anche dopo molto tempo.

Il file potranno essere denominati in modo da ottenere un facile riconoscimento. A esempio: spettro_slu.txt e spettro_sld.txt.

Si fa notare che Nòlian usa spettri di riposta su file di testo per consentire la massima flessibilità di utilizzo in quinto tali file possono essere diversi tra loro e impiegati più volte e liberamente inoltre possono essere anche formati con molta semplicità dal progettista che abbia bisogno di spettri particolari (a esempio per normative diverse da quelle più comunemente impiegate) o modificati per esigenze progettuali. In ogni caso i dati dello spettro usati nell'analisi sono memorizzati nel documento della struttura in modo che i valori possano essere stampati in qualsiasi momento senza

bisogno che esista ancora il file spettro originale.

Impiego del momento torcente di piano

Se si sta operando con la OPCM o con gli Eurocodici è necessario tenere conto delle eccentricità accidentale delle masse. Per esempio l'OPCM richiede che si tenga in conto di una eccentricità del 5%. Il nostro consiglio è quello, ammesso dalla normativa, di impiegare un momento torcente di piano che sia equivalente alla azione determinata dalla eccentricità delle masse. Infatti altrimenti si dovrebbero considerare ben 4 possibili decentramenti delle masse e quindi eseguire ben 4 distinte analisi dinamiche accompagnate dalle relative combinazioni delle sollecitazioni. Con il torcente di piano questo iter diviene molto più agevole.

Tale procedura è inoltre molto semplificata dall'ausilio della funzione di Nòlian che può essere richiamata dal menu Funzioni -> Forze statiche equivalenti selezionando torcente di piano nel dialogo

Le 2 condizioni di carico specifiche alle quali saranno affidati i torcenti di piano: una inerente lo stato limite ultimo, e l'altra inerente lo stato limite di danno, che nel nostro esempio le denomineremo T_slu e T_sld, possono essere generate cliccando sul tasto "Genera". Si aprirà il dialogo delle condizioni di carico e si potrà procedere come segue:.

- 1. inserire i nomi suddetti nel campo in basso
- 2. cliccare su aggiungi.
- 3. controllare che i nomi delle condizioni siano apparsi nel campo superiore
- 4. cliccare su ok

Fatto ciò, attivare la funzione forze statiche equivalenti dal menu funzioni per l'assegnazione del torcente di piano. Si accede così al dialogo:

Forze laterali equivalenti		? 🛛
Condizione di carico destinazione	#1	Genera
Moltiplicatore accelerazione	0.100000	
Coefficiente di Risposta (R)	1.00000 Calcola	Non assegnato
Accelerazione di gravità	981.000	Cambia spettro
Quota suolo	0.000000	
Direzione (* da asse x)	0.000000 × 💌	
Tipo distribuzione	Lineare	~
 Forze laterali equivalenti Torcente di piano 	Spostamento (%) 5.00000	
	[Annulla Continua

dove va scelta la condizione al quale applicare il torcente di piano.

Ed inoltre:

- il valore del moltiplicatore dell'accelerazione ag/g, (0,35 in zona 1, 0,25 in zona 2, 0,15 in zona 3, 0,05 in zona 4).
- il coefficiente di risposta $S_d(T1)$ (tale valore può essere calcolato automaticamente cliccando sul tasto calcola dopo aver scelto le spettro di riferimento premendo sul tasto "Cambia spettro"),
- l'accelerazione di gravità,
- la quota del suolo,
- la direzione rispetto all'asse delle X (0=X, 90=Y, 180=-X, 270=-Y),
- lo spostamento in percentuale.

Il moltiplicatore M è una parte molto importante e delicata del processo. La normativa ammette un metodo di calcolo semplificato di tale parametro ma, visto che i tempi di calcolo con Nòlian sono molto ridotti, il nostro consiglio è quello di usare la formulazione più accurata che qui illustriamo.

Il valore del moltiplicatore è dato da:

$$\mathbf{M} = \mathbf{S}_{d}(\mathbf{T}_{1}) \lambda \mathbf{a}_{g}/g$$

 $S_d(T_1)$ è l'ordinata dello spettro di risposta corrispondente al primo periodo della struttura. Tale valore può essere letto dallo spettro di risposta calcolato con il plug-in. Il valore del primo periodo si può ottenere facilmente analizzando preventivamente la struttura.

 λ è un coefficiente pari a 0,85 se l'edificio ha almeno tre piani e se T1 < 2~TC, pari a 1,0 in tutti gli altri casi.

ag/g, si ricorda, è dato dalla normativa e vale:

0,35	in zor	na 1
0,25	in zor	na 2
0,15	in zor	na 3
0,05	in zor	1a 4.

Nel nostro caso il primo periodo periodo proprio della struttura è:

Periodi propri e	e masse relative		-	
Analisi	(1)_147		•	
Modo	1 •	Periodo (sec)	0.587661	70
Masse modali r	relative			
×	у		z	S
0.92642373	0.00017575	0.00000	000	0.46329974
Masse modali r	relative totali			
0.99894478	0.99803423	0.00000	000	0.99848951
				Continua

quindi considerando che la struttura è in categoria 1 e ha tre piani si ha:

 $a_g/g=0,35$

λ=1

 $s_d(0,58) = \sim 0,3$ per lo stato limite ultimo (vedi figura paragrafo precedente)

Il coefficiente da adottare nel caso dello stato limite ultimo è quindi M = 0,105.

La stessa procedura si applicherà per lo stato limite di danno.

Selezionando la opzione "massimo ortogonali" il plug-in calcolerà, a favore di sicurezza, il massimo valore del momento torcente. Sarà così possibile avere un'unica condizione di torcente di piano.

Selezionando il bottone Continua il momento torcente verrà automaticamente applicato ai nodi master. Qualora si volessero visualizzare tali momenti si può cliccare sull'apposito pulsante di visualizzazione

¢

ottenendo la rappresentazione seguente:



Visualizzazione del momento torcente di piano

Procedura per la definizione dei parametri dinamici

Prima di effettuare l'analisi dinamica modale della struttura con la tecnica dello spettro di risposta, è necessario inserire i valori di accelerazione al piede della struttura. Per fare questo:

- 1. Attivare il menu Analisi->Opzioni
- 2. Selezionare la scheda Dinamica

Preferenze						? 🗙
Materiali Condizioni di carico Dina	amica Metodi e damping					
Numero massimo di frequenze da ca	alcolare					
🗹 Abilitate masse secondo X	📃 Attiva effetti	2° ordine				
🗹 Abilitate masse secondo Y						
🔲 Abilitate masse secondo Z						
Nome	Tipo	X	Y	Z	Spettro	
🗹 Dinamica 1	Sismico SLD	343.350	0.00000	0.00000	Spettro SLD.txt	
🔽 Dinamica 2	Sismico SLD	0.00000	343.350	0.00000	Spettro SLD.txt	=
🔽 Dinamica 3	Sismico SLU	343.350	0.00000	0.00000	Spettro SLU.txt	_
🔽 Dinamica 4	Sismico SLU	0.00000	343.350	0.00000	Spettro SLU.txt	
🔲 Dinamica 5	INDEFINITO	0.00000	0.00000	0.00000	Not assigned	
🔲 Dinamica 6	INDEFINITO	0.00000	0.00000	0.00000	Not assigned	
🔲 Dinamica 7	INDEFINITO	0.00000	0.00000	0.00000	Not assigned	
🔲 Dinamica 8	INDEFINITO	0.00000	0.00000	0.00000	Not assigned	
Dinamica 9	INDEFINITO	0 00000	0 00000	0 00000	Not assigned	
				_		
					ОК	Annulla

- 3. assegnare le frequenze da calcolare. Generalmente, visto l'uso dei piani rigidi, il numero di frequenze da calcolare è pari a 3 per ogni piano quindi in questo caso pari a 9
- 4. Abilitare le masse nelle direzioni X e Y. Si dovranno abilitare anche secondo Z nel caso di strutture con presenza di elementi pressoché orizzontali con luce superiore a 20 m, di elementi principali precompressi, di elementi a mensola, di strutture di tipo spingente,di

pilastri in falso, edifici con piani sospesi.

- 5. Inserire i valori di accelerazione spettrale pari ad a_g (nel nostro caso $a_g = 0.35*981 = 343.35$ cm/sec²).
- 6. Assegnare il percorso del file dello spettro di risposta cliccando con il pulsante destro del mouse e selezionando "scegli file"
- 7. passare alla scheda Damping e selezionare il metodo di combinazione che può essere SRSS ovvero CQC a seconda dell'esistenza o meno di modi aventi un periodo di vibrazione molto ravvicinato con uno scarto minore del 10%. Selezionando il metodo CQC non si dovrà controllare lo scarto tra i periodi anche se l'onere computazionale è leggermente superiore.

Preferenze		?×
Materiali Condizioni di carico Dinami	iica Metodi e damping	
Metodo di fattorizzazione: Skyline Sparse in-core Sparse out-of-core Calcolo reazioni nodali (solo Sparse Metodo di combinazione modale:	e)	
 ○ SRSS ⊙ CQC ○ CQC ASCE 		
Smorzamento (damping) predefinito	0.05000000	
Fattore Rayleight masse	0.0000000	
Fattore Rayleight rigidezza	1.0000000	
	OK Ar	inulla

Tipizzazione dei carichi

Dopo aver definito tutti i parametri dinamici passiamo alla definizione dei tipi di carico necessaria al programma per ottenere in modo automatico le combinazioni di carico di normativa. Infatti per eseguire in automatico le combinazioni occorre impiegare i moltiplicatori voluti che sono appunto relativi alla tipologia di carico.

Per accedere al dialogo di gestione dei tipi delle condizioni si deve andare sul menu Dati -> carichi ->condizioni. Apparirà il dialogo seguente:

Preferenze	? 🛛
Materiali Condizioni di carico Dinamica Metodi e damping	
Condizione	Tipo
proprio	Permanente
accidentale	Cat A: Besidenziale
accidentale copertura	Neve (a<1000)
accidentale scale	Cat. C: Affollamento
tamponatura	Permanente
T_sld	Torcente SLD
T_slu	Torcente SLU
Aggiungi Azzera	Tipi di carico
Elimina Forma combinazioni	Assegnazione masse
	OK Annulla

alle condizioni va assegnato il tipo a scelta dell'utente . Per quanto riguarda le condizioni dinamiche 1 e 2 vanno assegnate come sismico SLD e le condizioni dinamiche 3 e 4 vanno assegnate come sismico SLU. Cliccando su tipi di carico... si accede al seguente dialogo:

1	ïpi di carico											
	Nome		Tipo		Grav	Gs	GSs	P0	P1	P2	P2S	Phi
	Permanente		permanente		~	1.40	1.00	nd	nd	nd	nd	nd
	Sismico SLU		sismico			1.00	0.00	nd	nd	nd	nd	nd
	Sismico SLD		sismico			0.00	1.00	nd	nd	nd	nd	nd
	Torcente SLU		sismico corre	elato		1.00	0.00	nd	nd	nd	nd	nd
	Torcente SLD		sismico corre	elato		0.00	1.00	nd	nd	nd	nd	nd
	Cat. A: Residenziale		variabile		✓	1.50	1.00	0.70	0.50	0.30	0.30	1.00
	Cat. B: Uffici		variabile		✓	1.50	1.00	0.70	0.50	0.30	0.30	1.00
	Cat. C: Affollamento		variabile		✓	1.50	1.00	0.70	0.70	0.60	0.60	1.00
	Cat. D: Commerciale		variabile		~	1.50	1.00	0.70	0.70	0.60	0.60	1.00
	Cat. E: Magazzini		variabile		✓	1.50	1.00	1.00	0.90	0.80	0.80	1.00
	Cat. F: Rimesse (<30k	N)	variabile		✓	1.50	1.00	0.70	0.70	0.60	0.60	1.00
	Cat. G: Rimesse (>30k	<n)< td=""><td>variabile</td><td></td><td>~</td><td>1.50</td><td>1.00</td><td>0.70</td><td>0.50</td><td>0.30</td><td>0.30</td><td>1.00</td></n)<>	variabile		~	1.50	1.00	0.70	0.50	0.30	0.30	1.00
	Cat. H: Copertura		variabile		~	1.50	1.00	0.00	0.00	0.00	0.20	1.00
	Neve (q<1000)		variabile		~	1.50	1.00	0.50	0.20	0.00	0.20	1.00
	Neve (q>1000)		variabile		~	1.50	1.00	0.70	0.50	0.20	0.20	1.00
	Vento		variabile nor	contemporaneo		1.50	0.00	0.60	0.20	0.00	0.00	1.00
	Gs: gamma	GSs: gamma sismico	P0: psizero P1: psiuno	P2: psi due P2S: psi due sismic Phi: coeff. di corret	co lazione		Agg Elir	iungi nina) F	actory	i) 🚺	Continua

nel quale è possibile settare e personalizzare i diversi coefficienti per ogni tipologia di carico. Inoltre, si può spuntare, ove occorra la casella gravità che consente di differenziare i carichi di gravità per le verifiche sismiche.

Per il significato delle diverse voci e sul modo in cui il programma effettua le combinazioni automatiche si rimanda al manuale di riferimento del programma. Nel nostro esempio configureremo le diverse condizioni come si vede nella figura sopra. Effettuate queste operazioni siamo pronti per analizzare la struttura.

L'analisi può essere lanciata dal menu Analisi->Analisi statica e dinamica, o premendo il pulsante della toolbar:

Verifica dei risultati

Periodi propri

Dopo aver fatto seguire l'analisi alla struttura si deve controllare la percentuale di massa eccitata. Tale controllo è immediatamente eseguibile mediante il tasto:

	J	I	
J	r		
Т	_		

oppure dal menu Risultati->Periodi propri. Si ottiene il dialogo:

]_147		-	
•	Periodo (sec)	0.58766	i170
ve			
У		z	s
0.00017575	0.00000	000	0.46329974
ve totali			
0.99803423	0.000000	000	0.99848951
	ve 0.00017575 ve totali 0.99803423	✓ Periodo (sec) ✓	

che ci fornisce i valori di massa eccitata relativi ai diversi periodi e nell'ultima riga si ottiene il valore della massa relativa totale. Il valore, per la norma, deve essere maggiore del 85%. Nel caso in esame la massa è maggiore di 85% e cioè pari a 99,84%

Consiglio: Se si trova un valore inferiore avendo assegnato un numero di periodi da calcolare pari a tre volte il numero di piani rigidi, prima di procedere ad aumentare il numero di modi calcolati è bene effettuare alcuni controlli e considerazioni in ordine alla modellazione effettuata.

- Controllare i periodi di vibrazione (autovalori) e la massa eccitata corrispondente di ciascun modo.
- controllare la forma modale della struttura per valutarne la congruità, specialmente se ci sono modi con bassa massa eccitata. Attivare menu Risultati->Forme modali oppure il tasto della toolbar
- Valutare se i modi suddetti sono plausibili in ordine alle caratteristiche della struttura e, se si ritiene che non siano plausibili, modificare il modello strutturale di conseguenza in modo da ottenere ciò che ci si aspetta. Una visualizzazione interessante è quella effettuata con mappa a colori (rappresentazione solida attivata). Essa ci fornisce un rapidissimo controllo della forma modale attiva.

La procedura suddetta è un aspetto delicato di tutto il processo di analisi in quanto questi fenomeni accadono molto spesso.

La mancata eccitazione delle masse nella misura voluta è spesso legata alla presenza di parti molto rigide le cui masse associate hanno scarsa possibilità di entrare nel processo. Questo accade, a esempio, in edifici con piano cantinato del quale siano modellate le pareti contro terra.

Deformate

Un altro controllo importante riguarda la deformata delle strutture sotto i carichi verticali ottenibile mediante il tasto

oppure dal menu Risultati->Diagramma deformate.

Diagramma degli sforzi

Anche il controllo dei diagrammi degli sforzi (M,T,N) e degli isosforzi ci forniscono importati indicazioni sulla qualità del modello di calcolo da noi realizzato. E' sempre opportuno eseguire questi controlli prima di usare nel progetto delle armature lo stato di sollecitazione ottenuto con l'analisi. Infatti anche banali distrazioni nell'assegnazione dei carichi vengono immediatamente alla luce in questo modo.

Salvataggio del file

Terminate tutte le procedure definite nei capitoli precedenti siamo pronti per passare a EasyBeam non prima di aver salvato la struttura e fatta una "Pausa caffè".

Il salvataggio della struttura si esegue dal menu File->Salva o File->Salva come, o premendo l'icona del dischetto

appare un dialogo standard di salvataggio file e dopo aver scelta la directory dove salvare si sceglie il nome e si salva. Se il file è un file esistente la pressione dell'icona esegue il salvataggio diretto. Se si vuole cambiare il nome si deve utilizzare il menu File->Salva con nome.

Poiché in Nòlian si può impiegare qualsiasi sistema di unità di misura purché congruente, la informazione sul sistema di unità di misura impiegate finora non è stato necessario. Nei postprocessori invece che fanno riferimento a requisiti di normativa espressi in specifiche unità di misura, questa informazione è necessaria. Salvando il file, nel dialogo di salvataggio, questa informazione va assolutamente assegnata.

Eseguite le operazioni di salvataggio si può passare a EasyBeam.

Progetto delle armature in EasyBeam

Apertura del file

Una volta aperto EasyBeam appare l'ambiente tridimensionale simile al Nòlian. L'apertura del file può essere effettuata:

Ð

- 1. mediante l'icona
- 2. trascinando l'icona del file di Nòlian all'interno dell'ambiente.
- 3. dal menu File->Apri.

Modalità di connessione

Aperto il file della struttura è opportuno impostare le modalità di connessione delle barre alla interfaccia tra elementi contigui in quanto per default esse sono impostate sull'interruzione su ogni elemento.

Si consiglia di impostare le modalità di connessione sulla continuità per le travi (corrispondente al 3° bottone dei cinque in basso), per i pilastri invece la scelta è dettata dalla sensibilità del progettista, pur sapendo che la interruzione migliore per i pilastri in zona sismica è alla mezzeria del pilastro (scelta consigliata ottenibile premendo il 5° bottone), la maggior parte preferisce utilizzare la interruzione al solaio di cui si presenta in figura la modalità di connessione (4° bottone).

Modalità di c	onnessione			? 🛛
			 Applica se Applica a Applica a Applica a Applica a Sovrapposizione ferri ripresa 	olo ai selezionati tutti gli elementi tutti i pilastri tutte le travi d40
0.00	0.00	0.00		
				Annulla Continua

Modalità di connessione	? 🛛
	Applica solo ai selezionati Applica a tutti gli elementi Applica a tutti i pilastri Applica a tutte le travi Sovrapposizione ferri ripresa d40

Definizione dei parametri di progetto

Prima di effettuare il progetto delle armature della struttura si devono configurare tutti i parametri inerenti i materiali e si deve scegliere il metodo di progetto.

Si ricorda che queste configurazioni vengono memorizzate dal programma per cui una volta eseguite secondo i materiali impiegati e le proprie abitudini progettuali non sarà affatto necessario

assegnarli nuovamente o si dovrà intervenire solo su alcuni di essi. Inoltre nella nuova versione EWS27 il cui aggiornamento è scaricabile da internet è possibile scegliere la normativa da utilizzare nel calcolo nel nostro caso OPCM A.

Opzioni di progetto	? 🗙
Normativa Materiali Progetto Minimi Staffe Fattori Ambiente	
Presettangi OPCMA	

Una volta scelta la normativa tutti i parametri inerenti le schede minimi e staffe verranno adeguatamente settati

Sulla scheda dei materiali si possono si possono definire le caratteristiche del calcestruzzo e delle barre di armature e si possono definire barre diverse per travi e per pilastri. Si può definire inoltre la dimensione del copriferro e dell'interferro.

Opzioni di progetto		? 🗙
Normativa Materiali Progetto	Minimi Staffe Fattori Ambiente	
- Unità di misura		
Lunghezza 🛛 🖝 🗸 🗸	Forza kg 🛛 Pressione kg:cmq	~
 Besistenza materiali 		
Resist. cubica calcestruzzo	300.000 Resistenza acciaio 4400.00	
Ammissibile calcestruzzo	97.0000 Ammissibile acciaio 2200.00	
Barre armatura longitudinale	Attivazione Travi Pilastri	
Barra 1 Ø12 Area	1.13097300	
Barra 2 ø14 Area	1.53938000	
Barra 3 ø16 Area	2.01061900	
Disposizione		\leq
Copriferro 3.6000	0 Interferro 3.60000	
Massima lunghezza 1200.0	0	
		ОК

Opzioni di progetto
Normativa Materiali Progetto Minimi Staffe Fattori Ambiente
Metodo Stati limite 🗸
Opzioni Ancoraggio Lunghezza ancoraggio (ø) 20.0000 Ancoraggio maggiorato 25%
Lunghezza piegatura (ø) 0.000000 🗹 Ancoraggio singola piegatura
Opzioni regolarizzazione lunghezze Fattore normalizzazione 0.500000 Lunghezza unificazione 100.000
Armatura diffusa Massima distanza barre 1000.00
Opzioni di disposizione Gruppo barre angolo pilastri 🛛 Simmetria armature
Opzioni speciali di progetto Eccentricità Translazione
Controllo duttilità Taglio sismico Gerarchia resistenze 1.200 Duttilità parete
OK

Si ricorda che il copriferro è definito come distanza dal centro della barra al lembo esterno del calcestruzzo e non si tratta del ricoprimento che viene definito come "copriferro" nella normativa vigente e cioè distanza minima dalla superficie esterna della barra di acciaio al lembo esterno del calcestruzzo. Il copriferro va quindi calcolato come segue c= 2cm(normativa)+diametro staffa+1/2 diametro della barra di dimensioni massime. Facendo l'esempio di staffe da 8mm e diametro massimo di 20mm si ottiene un copriferro di (2+0,8+2/2)=3,8cm

Similmente accade per l'interferro che essendo inteso dal programma come distanza tra i centri delle barre e non come distanza minima tra l'esterno delle barre va calcolato come i=2cm+diametro per barre fino ad un diametro di 20mm e i=2 x diametro per barre superiori a 20mm. Facciamo un esempio. Se il diametro massimo delle barre utilizzate è di 16mm i=2+1,6=3,6cm, se il diametro massimo è 22mm i=2x2,2=4,4cm.

La OPCM 3431 non permette più il calcolo del cemento armato con il metodo delle tensioni ammissibili. Quindi si deve necessariamente utilizzare il metodo degli stati limite.

La configurazione presentata nel dialogo sopra è la configurazione da utilizzare per strutture da progettare ad alta duttilità .

Per quanto riguarda il settaggio di minimi di armature longitudinale e a taglio inerenti il progetto per strutture ad alta duttilità, il programma EasyBeam fornisce automaticamente i settaggi potendosi scegliere il settaggio opportuno mediante l'apposito menù a tendina nel pannello materiali come gia descritto precedentemente.

I settaggi sono i seguenti:

Opzioni di p	orogetto		?×
Normativa N	Materiali Progetto	Minimi Staffe Fattori Ambiente	
	Mir	nimi di armatura longitudinale	
- Travi	Minima	Massima	
Tesa	0.00312136	0.00780341 Considera compressa	
Totale [0.00000000	1.0000000 V Applica ai due lati	
- Pilastri	Minima	Maceiroa	Ξ I
Tesa [0.00000000	1.0000000	
Totale [0.01,N0.00033	0.04000000	
Travi fond	lazione		Ξ.
Totale mi	inima 0.00200000		
- Continuità	armatura superiore	travi	
Moltiplica	atore valore di estrer	mità 0.250000	
Bilanciame	ento armatura travi-		
Rapporte	0.500000	Tratto H2	
			ОК

Opzioni di progetto			? 🛛
Normativa Materiali Proge	tto Minimi Staffe F	attori Amb	iente
Nome barra	Area 0.50265480]
Passo massimo travi	33.00,H0.8	pilastri	i 25.00,D15
Arrotondamento passo	1.00000		
Ancoraggio (ø)	15.00		
Speciali Contributo cls al taglio	Tens	ione minima	5.73913
Staffe composte			
Massima distanza braccia	1e+038		
Massima dist. legature pila	istri 1e+038		
Infittimento estremi travi-			
Lunghezza tratto	H2		
Passo	H0.25,D6,15		✓ Staffe filo pilastro
Infittimento estremi pilastri-			
Lunghezza tratto	M,L0.17,45		
Passo	m0.25,D6,15		🗹 Infittimento Nodo
L			ОК

Per la sintassi dei settaggi all'interno dei campi si rimanda la manuale di riferimento. I settaggi inerenti i fattori di sicurezza parziale per la normativa sono i seguenti:

Opzioni di progetto	? 🛛
Normativa Materiali Progetto	Minimi Staffe Fattori Ambiente
Coefficienti di sicurezza parziale	•
Fct. Sic. Prz. Cls.	1.60000
Fct. Sic. Prz. Acciaio	1.15000
Asse parabola Cls.	0.002000
Eps ultima Compress. Cls.	0.003500
Eps ultima Traz. Acciaio	0.010000
Incremento resistenza acciaio	0.000000
Rapp. Moduli Elasticità	15.0000
Fct. Riduz. Addizionale	0.850000
Coefficienti di riduzione di resist	enza
Riduz, Resist, Fless,	1.00000
Riduz, Resist, Press, Fless,	1.00000
Riduz, Resist, Taglio	1.00000
	OK

Per la verifica a fessurazione (stato limite di servizio) va definito anche l'ambiente in cui la struttura è localizzata. Per fare ciò si deve scegliere l'ambiente nell'apposita scheda dei parametri di progetto di seguito riportata.

Opzioni di progetto ?	
Normativa Materiali Progetto Minimi Staffe Fattori Ambiente	
Ambiente: Poco Aggressivo	
Tipi di combinazioni da effettuare	
Rara	
 ✓ Frequente ✓ Quasi permanente 	
	J
ОК]

Terminate le operazioni di settaggio si può procedere al progetto delle armature utilizzando l'apposito tasto della palette

▣

Nel nostro caso e cioè per strutture ad alta duttilità è necessario che il progetto sia effettuato su tutta la struttura contemporaneamente. Questo perché EasyBeam procederà al calcolo prima di tutte le travi e poi di tutti i pilastri per tenere conto della gerarchia delle resistenze.

Procedure per le verifiche a video

Dopo aver effettuato il progetto delle armature ed eventualmente aver modificato le armature secondo le proprie esigenze è consigliabile effettuare le verifiche a video allo stato limite ultimo e allo stato limite di esercizio delle diverse grandezze in gioco. Vediamo come fare in pochi e semplici passi.

Si ricorda che le funzioni di verifica sono tutte attivate tramite l'icona gerarchica che si trova in alto a sinistra della palette. Tenendo premuta l'icona, si apre una striscia che consente di scegliere il tipo di verifica desiderata. Le verifiche possono fornire valori numerici oppure rappresentazioni a livelli di colore. Per attivare una o l'altra modalità, si deve eseguire un doppio clic sull'icona della verifica desiderata e scegliere le modalità di verifica volute.

Verifica del calcestruzzo



Cliccando sull'icona della palette in altro a sinistra (evidenziata in rosso nella figura) e selezionando tutta la struttura mediante il menu Modifica->Seleziona tutto, oppure premendo contemporaneamente i tasti ctrl+A, o mediante il lazo, si visualizza la massima deformazione del calcestruzzo, evidenziata in basso nella barra di stato.

Verifica dell'acciaio

Cliccando sull'icona della palette in altro a sinistra (evidenziata in rosso nella figura) e selezionando tutta la struttura mediante il menu Modifica->Seleziona tutto, oppure premendo contemporaneamente i tasti ctrl+A, o mediante il lazo si visualizza la massima deformazione dell'acciaio, il cui valore numerico massimo è riportato in basso nella barra di stato.



Verifica del coefficiente di sfruttamento

Cliccando due volte sull'icona della palette in altro a sinistra (evidenziata in rosso in figura) appare un dialogo dove è possibile settare la possibilità di visualizzazione della rappresentazione a colori anziché dei valori numerici del coefficiente di sfruttamento. Selezionando tutta la struttura mediante il menù modifica seleziona tutto, oppure premendo contemporaneamente i tasti ctrl+A, o mediante il lazo si visualizza il valore del coefficiente di sfruttamento, il cui massimo è evidenziato in basso nella barra di stato. Sulla legenda dei colori, è visualizzato il valore massimo ottenibile.



Verifica del taglio

La verifica si attiva come quelle precedentemente illustrate. Il valore mostrato a diagramma di colori è il coefficiente di sfruttamento (inverso del coefficiente di sicurezza) per il taglio. Viene mostrato il valore massimo tra tutte le combinazioni di progetto attivate.



Verifica dei giunti

Questa funzione si attiva come le altre funzioni di verifica precedentemente descritte. I nodi vengono verificati per la gerarchia delle resistenze e per la staffatura secondo normativa. Le verifiche possono avere tre risultati identificati da tre colori diversi:



- il colore rosso indica che nel nodo $\alpha < \gamma_{rd}$,
- il colore blu indica che il nodo non è ammissibile per la verifica,
- il colore verde che $\alpha > \gamma_{rd}$.

In testa e al piede dei pilastri è ammesso che la verifica non sia soddisfatta.

Tutte le immagini dei risultati che sono rappresentate possono essere salvate e come vista utente e poi stampate nel tabulato di EasyBeam. La procedura da seguire è la seguente. Cliccare sull'icona

6

appare il dialogo

Viste ute	ente 🔹 🤶 🔀
Nome	Fase corrente: 1
Note	
Aggiu	ungi Elimina Rinomina Anima
Memo	rizza Memorizza dimensioni finestra Gestione fasi
	Continua Attiva

cliccando su aggiungi il programma aggiungerà una nuova vista. Il nome assegnato alla vista verrà poi riportato come didascalia della figura.

Verifica allo stato limite di servizio: fessurazione

Questa funzione si attiva come le altre funzioni di verifica precedentemente descritte. Nel dialogo delle opzioni della verifica (che si apre con un doppio clic sull'icona) si devono assegnare i due valori limite della apertura delle fessure che sono il fine scala della mappatura a colori. Tali valori, dati dalla normativa, possono essere inseriti dall'utente o settati in modo automatico selezionando il tipo da ambiente nel dialogo dei fattori di combinazione di esercizio.



Verifica allo stato limite di servizio: tensioni di esercizio

Questa funzione si attiva come le altre funzioni di verifica precedentemente descritte. Nel dialogo delle opzioni della verifica (che si apre con un doppio clic sull'icona) si possono assegnare i moltiplicatori della tensione di snervamento acciaio. Tali valori dati dalla normativa possono essere inseriti dall'utente o settati in modo automatico selezionando il tipo di ambiente nel dialogo dei fattori di combinazione di esercizio. Cliccando su Continua e selezionando quindi tutta la struttura è possibile avere la rappresentazione a colori della verifica delle tensioni di esercizio.



Verifica allo stato limite di danno

Questa verifica si attiva mediante l'apposita icona sulla palette come per le altre funzioni di verifica precedentemente descritte. Nel dialogo delle opzioni di verifica

Opzioni stato limite di danno
 Rappresentazione grafica Valori numerici
Valore di riferimento 0.000000
Continua

è possibile settare il tipo di rappresentazione numerica o grafica ed un valore di riferimento di δ /H per la verifica a colori. Per la verifica numerica apparrà il seguente dialogo:

Sp	ostamenti relativi		
	Quota 275 425 575 725 875 1025		Spostamento relativo 0.0043794 0.0054099 0.0037573 0.004021 0.002593 0.0021914
	Spostamento relativo massimo	0.005410	Continua

Tali valori possono essere riassunti nella rappresentazione grafica



Produzione dei disegni esecutivi

Questo Percorso è soprattutto dedicato alle procedure da seguire per effettuare un consapevole progetto in zona sismica e quindi non si inoltra, per forza di cose, nelle moltissime funzioni dei programmi di cui su tratta. Un cenno a parte merita la produzione automatica dei disegni esecutivi degli elementi in calcestruzzo armato in quanto su tali procedure si basa la produttività del processo progettuale. In EasyBeam, oltre alla possibilità di modificare le armature in modo molto semplice e diretto, le procedure di generazione degli esecutivi sono molto flessibili e produttive e si basano su un sistema CAD interno, il BIC, eguale per tutti i post-processori di Nòlian, che consente la manipolazione grafica dei disegni con molta facilità consentendo di giungere fino alla produzione finale. Su queste funzioni, vista la loro specificità, non ci soffermiamo rimandando alla documentazione di EasyBeam ma ci teniamo a sottolineare la semplicità e produttività di queste ultime operazioni per ottenere gli elaborati esecutivi.

La relazione di calcolo

Alla relazione di calcolo è dedicato il Percorso 5 al quale rimandiamo per ogni ulteriore informazione sull'argomento. Qui, per facilitare la comprensione di questo percorso, ci limitiamo a ricordare che la Relazione Tecnica è un documento che contiene informazioni sulle scelte progettuali del progettista e quindi ha una struttura piuttosto articolata e personale che in EasyWorld viene gestita da un programma specifico: EasyQuill. Quindi le stampe di cui si parlerà nel prossimo capitolo vanno viste soprattutto come degli allegati tecnici da allegare alla Relazione Tecnica. Sul loro livello di dettaglio vi sono pareri discordi. Molti progettisti riportano in Relazione Tecnica solo le verifiche e i dati principali del progetto, altri i risultati in forma completa. I programmi di EasyWorld tendono a favorire al massimo la personalizzazione degli elaborati del progetto per non

dare ai progettisti una soluzione unica ma invece flessibile e adattabile alle loro esigenze.

Stampa dei risultati

Cliccando sull'icona di stampa di Nòlian e di EasyBeam appaiono i seguenti dialoghi.

Stampa		? 🛛
Blocchi stampabili	Blocchi inclusi nella stampa	
🛃 🗢 Fase (1) "Iniziale"	! Fase Tipo Nome	Analisi
💋 🔻 Dati		
💋 Nodi		
💋 Elementi		
💋 Tipi di elemento		
💋 Dati ausiliari		
🛃 Tipi di carico		
💋 Carichi distribuiti		
Forze concentrate		
Aasse distribuite		
Masse concentrate		
💋 🗢 Risultati		
Arametri di analisi		
Spostanienu		
Includi tutto	Escludi tutto	Escludi
	Intestazione:	
Lingua: Italiano		
🗹 Stampa data e ora		
Genera RTF Stampa commenti		
Genera HTML Visualizza HTML Stampa HTML	Imposta Pagina Caratteri	Continua

Dialogo stampe di Nòlian

Stampa	
Blocchi stampabili	Blocchi inclusi nella stampa
🗁 🗢 Fase (1) "Iniziale"	! Tipo Nome
🖨 Caratteristiche dei materiali	Caratteristiche dei materiali
🗃 🚑 Tipi di carico	Tipi di carico
🖨 Condizioni di carico	Condizioni di carico
🖨 Combinazioni di carico di progetto	Combinazioni di carico di progetto
🚔 Combinazioni di carico di servizio 💷	Combinazioni di carico di servizio
🛃 Combinazioni di carico di danno	Elementi
🖨 Elementi	Sezioni
🖨 Sezioni	Armatura longitudinale negli elementi
🖉 Sollecitazioni agli estremi degli elementi	Armatura trasversale negli elementi
🚔 Armatura longitudinale negli elementi	Verifica momento ultimo
🚔 Armatura trasversale negli elementi	Analisi a taglio (normale)
Analisi flessionale nel calcestruzzo (completa)	Verifica stato limite di esercizio - fessurazione
Analisi flessionale nel calcestruzzo (sintetica)	Verifica stato limite di esercizio - tensioni massime nel calcestruzzo
Analisi flessionale nell'acciaio (completa)	Verifica stato limite di esercizio - tensioni massime nell'acciaio
Analisi flessionale nell'acciaio (sintetica)	
🚑 Verifica momento ultimo	
💋 Analisi a taglio (avanzata) 🔽 🗹	
Includi tutto	Escludi tutto Escludi
Includi default	Intestazione:
Lingua: Italiano	
Stampa data e ora	
Genera RTF	
Genera HTML Visualizza HTML Stampa HTML	Imposta Pagina Caratteri Continua

Dialogo stampe EasyBeam

I dialoghi di stampa sono simili e le stampa è completamente configurabile dall'utente. Si può quindi ottenere una stampa personalizzata anche con le immagini delle viste utente salvate nel file.

Un blocco può essere stampato cliccando sull'icona a forma di stampante barrata che diventerà attiva e sarà cosi visualizzata nella parte destra del dialogo. Tutti i blocchi possono essere spostati a piacimento trascinandoli per organizzare la successione dei testi. Le stampe possono essere realizzate in html o rtf premendo il pulsante di generazione del file di stampa. Se alcune verifiche non state eseguite oppure non sono risultate soddisfacenti il programma ne dà comunicazione in sede di stampa e sul tabulato vengono evidenziate in rosso.

Cosa stampare?

Se la struttura è ha molti elementi strutturali non è difficile ottenere tabulati con migliaia di pagine. Proprio per questo i programmi della Softing sono stati sviluppati con una attenzione particolare alle verifiche in forma grafica per ottenere una maggiore sinteticità dei risultati. A tale scopo è stata anche sviluppata la stampa mirata che riassume la stampa esponendo in automatico solo le verifiche degli elementi strutturali più significativi.

Un'ulteriore utilità è il tasto "includi default" che inserisce, a seconda del metodo di calcolo settato all'interno del postprocessore, gli opportuni blocchi di testo.

Principali variazioni di settaggio nel caso delle altre normative in uso.

Con l'entrata in vigore dell'articolo 20 del el D.L. n. 248/07 "Milleproroghe" fino al giugno del 2009 si possono applicare tutte le normative previdenti e quindi è ancora possibile applicare:

- 1. Decreto Ministeriale 14/02/92 -
- 2. DM 16/01/96
- 3. OPCM 3431 del 31/5/2005
- 4. DM 14/09/2005
- 5. DM 14/01/2008

Tutte queste normative sono regolarmente implementate nei post-processori del cemento armato.

Il punto 3 è gia stato ampiamente discusso nei paragrafi precedenti nel caso di alta duttilità vediamo ora quali sono le maggiori differenze nell'utilizzo di Nòlian e del post-processore EasyBeam nell'utilizzo delle nuove normative seguendo ed adattando quanto detto nel percorso.

Decreto ministeriale 14/02/1992 – Tensioni ammissibili

Con la normativa in oggetto il percorso si semplifica alquanto. Il percorso si snoda secondo i seguenti punti:

Preparazione per le analisi:

- 1. Tipizzazione dei carichi
- 2. Definizione dei parametri di analisi statica e dinamica
- Verifica dei risultati in Nòlian
- Salvataggio della struttura
- Progetto delle armature con EasyBeam:
 - 3. Definizione dei parametri di progetto
 - 4. Definizione dei fattori di combinazione automatiche di progetto
 - 5. Procedure per la verifica a video
 - 6. Stampa dei risultati
- Stampa dei risultati in Nòlian

Tipizzazione dei carichi

Per accedere al dialogo di gestione dei tipi delle condizioni si deve andare sul menu Dati -> carichi ->condizioni. Apparirà il dialogo seguente:

Preferenze	? 🛛
Materiali Condizioni di carico Dinamica Metodi e damping	
Condizione proprio permanente	Tipo Permanente Permanente
accidentale accidentale copertura accidentale scale	Cat. A: Residenziale Neve (q<1000) Cat. C: Affollamento
tamponatura	Permanente
Aggiungi Azzera Elimina Forma combinazioni	Tipi di carico Assegnazione masse
	OK Annulla

alle condizioni va assegnato il tipo a scelta dell'utente . Cliccando su tipi di carico... si accede al seguente dialogo:

Ţ	'ipi di carico												
	Nome		Tipo		Grav	Gs	GSs	PO	P1	P2	P2S	Phi	
	Sismico SLU		sismico			1.00	0.00	nd	nd	nd	nd	nd	
	Sismico SLD		sismico			0.00	1.00	nd	nd	nd	nd	nd	
	Torcente SLU		sismico corre	elato		1.00	0.00	nd	nd	nd	nd	nd	
	Torcente SLD		sismico corre	elato		0.00	1.00	nd	nd	nd	nd	nd	
	Cat. A: Residenzial	e	variabile		~	1.50	1.00	0.70	0.50	0.30	0.30	1.00	
	Cat. B: Uffici		variabile		~	1.50	1.00	0.70	0.50	0.30	0.30	1.00	
	Cat. C: Affollamento	0	variabile		~	1.50	1.00	0.70	0.70	0.60	0.60	1.00	
	Cat. D: Commercial	e	variabile		✓	1.50	1.00	0.70	0.70	0.60	0.60	1.00	
	Cat. E: Magazzini		variabile		~	1.50	1.00	1.00	0.90	0.80	0.80	1.00	≡
	Cat. F: Rimesse (<3	80kN)	variabile	×	~	1.50	1.00	0.70	0.70	0.60	0.60	1.00	
	Cat. G: Rimesse (>3	30kN)	variabile		~	1.50	1.00	0.70	0.50	0.30	0.30	1.00	
	Cat. H: Copertura		variabile	variabile		1.50	1.00	0.00	0.00	0.00	0.20	1.00	
	Neve (q<1000)		variabile		✓	1.50	1.00	0.50	0.20	0.00	0.20	1.00	
	Neve (q>1000)		variabile		~	1.50	1.00	0.70	0.50	0.20	0.20	1.00	
	Vento		variabile nor	n contemporaneo		1.50	0.00	0.60	0.20	0.00	0.00	1.00	
	T.A. sismico		sismico			1.00	0.00	nd	nd	nd	nd	nd	
	T.A. sismico sposta	menti	sismico			0.00	2.00	nd	nd	nd	nd	nd	~
	Gs: gamma	GSs: gamma sismico	P0: psi zero	P2: psi due			Agg	jiungi	F	actory			
			P1: psi uno	P2S: psi due sismico	D		_				5-		_
				Phi: coeff. di correlazione Elimina Elimina tutti				ti 🗌	Continu	<u>a</u>			

Nel nostro caso si deve aggiungere due tipi di carico nuovi cliccando per due volte su "Aggiungi" quindi si setteranno i parametri come nella precedente figura nel caso di I=1. Nel caso di I=1.2 i coefficneti sono Gs=1.2 e Gss=3 nel caso di I=1.4: Gs=1.4 e Gss=4

Definizione dei parametri di analisi statica e dinamica

Prima di effettuare l'analisi dinamica modale della struttura con la tecnica dello spettro di risposta, è necessario inserire i valori di accelerazione al piede della struttura. Per fare questo:

- 1. Attivare il menu Analisi->Opzioni
- 2. Selezionare la scheda Dinamica

Preferenze						? 🗙
Materiali Condizioni di carico Dina	mica Metodie damping					
Numero massimo di frequenze da ca	Icolare 🔋 🛟					
🗹 Abilitate masse secondo X	📃 Attiva effetti	2° ordine				
🗹 Abilitate masse secondo Y						
🗌 Abilitate masse secondo Z						
Nome	Tipo	×	Y	Z	Spettro	
🗹 Dinamica 1	T.A. sismico spostamenti	98.1000	0.00000	0.00000	Spettro.txt	
🗹 Dinamica 2	T.A. sismico spostamenti	0.00000	98.1000	0.00000	Spettro.txt	=
🗹 Dinamica 3	T.A. sismico	98.1000	0.00000	0.00000	Spettro.txt	
🗹 Dinamica 4	T.A. sismico	0.00000	98.1000	0.00000	Spettro.txt	
🔲 Dinamica 5	INDEFINITO	0.00000	0.00000	0.00000	Not assigned	
Dinamica 6	INDEFINITO	0.00000	0.00000	0.00000	Not assigned	
🔲 Dinamica 7	INDEFINITO	0.00000	0.00000	0.00000	Not assigned	
Dinamica 8	INDEFINITO	0.00000	0.00000	0.00000	Not assigned	
Dinamica 9	INDEFINITO	0 00000	0 00000	0 00000	Not assigned	
					ок	Annulla

- 3. assegnare le frequenze da calcolare. Generalmente, visto l'uso dei piani rigidi, il numero di frequenze da calcolare è pari a 3 per ogni piano
- 4. Abilitare le masse nelle direzioni X e Y. Si dovranno abilitare anche secondo Z nel caso di strutture con presenza di elementi pressoché orizzontali con luce superiore a 20 m, di elementi principali precompressi, di elementi a mensola, di strutture di tipo spingente, di pilastri in falso, edifici con piani sospesi.
- 5. Inserire i valori di accelerazione spettrale pari ad a_g ottenibili moltiplicando $A_G = (S-2)/100*981*\beta*\epsilon$.
- 6. Assegnare il percorso del file dello spettro di risposta cliccando con il pulsante destro del mouse e selezionando "scegli file"
- 7. passare alla scheda Damping e selezionare il metodo di combinazione SRSS

Preferenze			? 🛛
Materiali Condizioni di carico Dinam	ica Metodie damping		
Metodo di fattorizzazione: O Skyline			
Sparse out-of-core			
🗌 Calcolo reazioni nodali (solo Spars	e)		
Metodo di combinazione modale:			
⊙ SRSS			
CQC ASCE			
Smorzamento (damping) predefinito	0.05000000]	
Fattore Rayleight masse	0.0000000]	
Fattore Rayleight rigidezza	1.0000000]	
			OK Annulla

Effettuate queste operazioni siamo pronti per analizzare la struttura.

L'analisi può essere lanciata dal menu Analisi->Analisi statica e dinamica, o premendo il pulsante della toolbar.

Verifica e salvataggio dei risultati in Nolian

Non ci soffermiamo perché gia spiegato nei precedenti capitoli

Progetto delle armature con EasyBeam

Definizione dei parametri di progetto

Rispetto a quanto gia detto nei precedenti paragrafi si deve procedere ad inserire nella scheda normativa del dialogo delle opzioni di progetto ottenibile cliccando 2 volte sull'icona di progetto il presettaggio "DM29 TA".

Definizione dei fattori di combinazione automatiche di progetto

Le combinazioni di progetto verranno effettuate con i coefficienti unitari . Il metodo di combinazione è quello completo

Procedure per la verifica a video

Si utilizzano le stesse procedure viste nei paragrafi precedenti

Stampa dei risultati

La stampa dei risultati avvene come gia precedentemente descritto. Cliccando sul bottone includi default si otterrà l'inserimento degli opportuni blocchi di testo

Decreto ministeriale 16/01/1996 – stati limite

Con la normativa in oggetto il percorso si semplifica alquanto. Il percorso si snoda secondo i seguenti punti:

Preparazione per le analisi:

- 1. Tipizzazione dei carichi
- 2. Definizione dei parametri di analisi statica e dinamica
- Verifica dei risultati in Nòlian
- Salvataggio della struttura
- Progetto delle armature con EasyBeam:
 - 3. Definizione dei parametri di progetto
 - 4. Definizione dei fattori di combinazione automatiche di progetto
 - 5. Definizione dei fattori di combinazione automatiche di servizio
 - 6. Procedure per la verifica a video
 - 7. Stampa dei risultati
- Stampa dei risultati in Nòlian

Tipizzazione dei carichi

Per accedere al dialogo di gestione dei tipi delle condizioni si deve andare sul menu Dati -> carichi ->condizioni. Apparirà il dialogo seguente:

Preferenze	? 🛛
Materiali Condizioni di carico Dinamica Metodi e damping	
Condizione	Tipo
permanente	Permanente
accidentale accidentale copertura	Cat. A: Residenziale Neve (q<1000)
accidentale scale tamponatura	Cat. C: Affollamento Permanente
Aggiungi Azzera	Tipi di carico
Elimina Forma combinazioni	Assegnazione masse
	OK Annulla

alle condizioni va assegnato il tipo a scelta dell'utente . Cliccando su tipi di carico... si accede al seguente dialogo:

Ţ	ipi di carico												
	Nome		Tipo		Grav	Gs	GSs	P0	P1	P2	P2S	Phi	~
	Torcente SLU		sismico corre	elato 🔽		1.00	0.00	nd	nd	nd	nd	nd	
	Torcente SLD		sismico corre	elato		0.00	1.00	nd	nd	nd	nd	nd	·
	Cat. A: Residenziale		variabile		~	1.50	1.00	0.70	0.50	0.30	0.30	1.00	
	Cat. B: Uffici		variabile		~	1.50	1.00	0.70	0.50	0.30	0.30	1.00	
	Cat. C: Affollamento		variabile		~	1.50	1.00	0.70	0.70	0.60	0.60	1.00	
	Cat. D: Commerciale		variabile		~	1.50	1.00	0.70	0.70	0.60	0.60	1.00	
	Cat. E: Magazzini		variabile		~	1.50	1.00	1.00	0.90	0.80	0.80	1.00	
	Cat. F: Rimesse (<30	DkN)	variabile		~	1.50	1.00	0.70	0.70	0.60	0.60	1.00	
	Cat. G: Rimesse (>30	OkN)	variabile		✓	1.50	1.00	0.70	0.50	0.30	0.30	1.00	
	Cat. H: Copertura		variabile		✓	1.50	1.00	0.00	0.00	0.00	0.20	1.00	=
	Neve (q<1000)		variabile		✓	1.50	1.00	0.50	0.20	0.00	0.20	1.00	
	Neve (q>1000)		variabile		~	1.50	1.00	0.70	0.50	0.20	0.20	1.00	
	Vento		variabile nor	n contemporaneo		1.50	0.00	0.60	0.20	0.00	0.00	1.00	
	T.A. sismico		sismico			1.00	0.00	nd	nd	nd	nd	nd	
	T.A. sismico spostam	nenti	sismico			0.00	2.00	nd	nd	nd	nd	nd	
	DM96 sismico slu		sismico			1.50	0.00	nd	nd	nd	nd	nd	
	DM96 sismico sposta	amenti	sismico			0.00	3.00	nd	nd	nd	nd	nd	~
	Gs: gamma	GSs: gamma sismico	P0: psi zero	P2: psi due			Agg	jiungi] [F	actory	٦		
			P1: psi uno	P2S: psi due sismic	:0						5-		_
			Phi: coeff. di correlazione Elimina			J Eli	mina tuti		Continu	a			

Nel nostro caso si deve aggiungere due tipi di carico nuovi cliccando per due volte su "Aggiungi" quindi si setteranno i parametri come nella precedente figura nel caso di I=1. Nel caso di I=1.2 i coefficneti sono Gs=1.2*1.5=1.8 e Gss=1.2*3=4.5 nel caso di I=1.4: Gs=1.4*1.5=2.1 e Gss=4*1.5=6

Definizione dei parametri di analisi statica e dinamica

Prima di effettuare l'analisi dinamica modale della struttura con la tecnica dello spettro di risposta, è necessario inserire i valori di accelerazione al piede della struttura. Per fare questo:

- 8. Attivare il menu Analisi->Opzioni
- 9. Selezionare la scheda Dinamica

Preferenze						? 🗙
Materiali Condizioni di carico Dina	mica Metodi e damping					
Numero massimo di frequenze da ca	Icolare 9 🛟					
🗹 Abilitate masse secondo X	📃 Attiva effetti	2° ordine				
🗹 Abilitate masse secondo Y						
📃 Abilitate masse secondo Z						
Nome	Tipo	X	Y	Z	Spettro	^
🗹 Dinamica 1	DM96 sismico spostam	98.1000	0.00000	0.00000	Spettro.txt	
🔽 Dinamica 2	DM96 sismico spostam	0.00000	98.1000	0.00000	Spettro.txt	=
🔽 Dinamica 3	DM96 sismico slu	98.1000	0.00000	0.00000	Spettro.txt	
🔽 Dinamica 4	DM96 sismico slu	0.00000	98.1000	0.00000	Spettro.txt	
🔲 Dinamica 5	INDEFINITO	0.00000	0.00000	0.00000	Not assigned	
🔲 Dinamica 6	INDEFINITO	0.00000	0.00000	0.00000	Not assigned	
Dinamica 7	INDEFINITO	0.00000	0.00000	0.00000	Not assigned	
Dinamica 8	INDEFINITO	0.00000	0.00000	0.00000	Not assigned	
Dinamica 9	INDEFINITO	0 00000	0 00000	0 00000	Not assigned	×
					ОК	Annulla

- 10. assegnare le frequenze da calcolare. Generalmente, visto l'uso dei piani rigidi, il numero di frequenze da calcolare è pari a 3 per ogni piano
- 11. Abilitare le masse nelle direzioni X e Y. Si dovranno abilitare anche secondo Z nel caso di strutture con presenza di elementi pressoché orizzontali con luce superiore a 20 m, di elementi principali precompressi, di elementi a mensola, di strutture di tipo spingente, di pilastri in falso, edifici con piani sospesi.
- 12. Inserire i valori di accelerazione spettrale pari ad a_g ottenibili moltiplicando $A_G = (S-2)/100*981*\beta*\epsilon$.
- 13. Assegnare il percorso del file dello spettro di risposta cliccando con il pulsante destro del mouse e selezionando "scegli file"
- 14. passare alla scheda Damping e selezionare il metodo di combinazione SRSS

Effettuate queste operazioni siamo pronti per analizzare la struttura.

L'analisi può essere lanciata dal menu Analisi->Analisi statica e dinamica, o premendo il pulsante della toolbar.

_SD

Verifica e salvataggio dei risultati in Nolian

Non ci soffermiamo perché gia spiegato nei precedenti capitoli

Progetto delle armature con EasyBeam

Definizione dei parametri di progetto

Rispetto a quanto gia detto nei precedenti paragrafi si deve procedere ad inserire nella scheda normativa del dialogo delle opzioni di progetto ottenibile cliccando 2 volte sull'icona di progetto il presettaggio "DM96 SLU".

Definizione dei fattori di combinazione automatiche di progetto

Le combinazioni di progetto verranno effettuate con i coefficienti definiti nella tipizzazione dei carichi . Il metodo di combinazione è quello completo

Definizione dei fattori di combinazione automatiche di servizio

Le combinazioni di progetto verranno effettuate con i coefficienti definiti nella tipizzazione dei carichi.

Definizione dei fattori di combinazione automatiche di danno

Le combinazioni di progetto verranno effettuate con i coefficienti definiti nella tipizzazione dei carichi . Il metodo di combinazione è quello completo

Procedure per la verifica a video

Si utilizzano le stesse procedure viste nei paragrafi precedenti.

Verifica degli spostamenti differenziali

Si può utilizzare per questa verifica la verifica allo stato limite del danno. Si dovrà dividere per $\gamma_E=1.5$ i valori ottenuti. Nel caso della rappresentazione grafica si potra inserire come valore di riferimento $\gamma_E *d/H=1.5*0.002=0.003$

Stampa dei risultati

La stampa dei risultati avviene come gia precedentemente descritto. Cliccando sul bottone includi default si otterrà l'inserimento degli opportuni blocchi di testo

Ordinanza del presidente del consiglio 3431 – bassa duttilità

Si procede in tutto e per tutto come già detto nei paragrafi riguardanti le verifiche ad alta duttilità l'unica differenza è nel settaggio dei parametri di progetto in easybeam.

Il dialogo normativa va settato su "OPCM B".

Non si devono eseguire le verifiche di duttilità del giunto e del taglio sismico.

DM 14/09/2005

Tale decreto permette l'utilizzo dell'OPCM 3431 in caso di zona sismica. In caso di zona non sismica il dialogo normativa va settato su "DM2005".

DM14/01/2008

La procedura da seguire per il calcolo con la normativa in oggetto è praticamente uguale a quella precedentemente descritta per l'OPCM in alta duttilità.

Ricordiamo la procedura da seguire

Preparazione per le analisi:

- 1. Generazione degli spettri di risposta
- 2. Definizione del torcente di piano
- 3. Definizione dei parametri di analisi statica e dinamica
- 4. Tipizzazione dei carichi
- Verifica dei risultati in Nòlian
- Salvataggio della struttura
- Progetto delle armature con EasyBeam:
 - 5. Definizione dei parametri di progetto
 - 6. Definizione dei fattori di combinazione automatiche di progetto
 - 7. Definizione dei fattori di combinazione automatiche di servizio.
 - 8. Procedure per la verifica a video (s.l.u., s.l. esercizio)
 - 9. Stampa dei risultati

Preparazione per l'analisi

Generazione di spettro di risposta

La generazione dello spettro di risposta può essere effettuata mediante una apposita funzione di Nòlian selezionabile dal menu Funzioni >Genera Spettro di Risposta

Dapprima nella scheda dei dati geografici si deve scegliere la località e lo stato limite. Si possono anche dare direttamente le coordinate geografiche in gradi sessadecimali.

Generazione file di spettro ? 🔀
Dati generali Dati Struttura Grafico Dati geografici
Ricerca valori sismici Stato limite Salvaguardia vita SLV Probabilità superamento 0.10000000 Vita 100.00000 Coordinate geografiche in gradi sessadecimali ! Vita 100.00000 Longitudine 12.483333 Latitudine 41.900000 Calcola Tr 949.12216 Aq. 0.14706445 E0. 2.6193546 Tc* 0.30727717
Ricerca coordinate geografiche
Località Roma V Cerca
OK Annulla

Quindi si passa alla scheda dati generali dove si settano i dati generali della struttura

Generazione file di spettro					? 🛛
Dati generali Dati Struttura G	irafico Dati geografici				
Intervalli Durata totale	32				
Normativa	DM 2008	~	Ag(/g)	0.14706445	
			fO	2.6193546	
			Tc*	0.30727717	
Tipo spettro	Inelastico	~			
Componente azione sismica	Orizzontale	*			
Classe duttilità	Alta	~			
Categoria suolo	А	*			
Amplificazione topografica	T1	*			
Smorzamento	5.0000000				
				(Salva
				ОК	Annulla

Poi si passa alla scheda dati struttura. Nei campi Intervalli e Durata dotale si devono inserire la durata dello spettro (minimo 2 secondi per la OPCM) e il numero di intervalli in cui dividere i 2 secondi di durata totale.

Si otterrà uno spettro con una spaziatura di 2/32=0,0625 sec.

Generazione file di spettro			? 🛛
Dati generali Dati Struttura Gr	afico Dati geografici		
Tipologia	Telejo più pieni più cempete	~	
n pologia	Pegelare		
Regolarita altezza		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
Materiale	Calcestruzzo	~	
Risorse duttilità (acciaio)	Duttili	~	
🗹 Calcola q			
Fattore q	5.8500000		
			OK Annulla

Avendo selezionato il check-box "Calcola q" il plug-in calcola anche il fattore q di struttura che in questo caso vale 5,85

Lo spettro cosi generato può essere salvato in un file testo premendo il tasto salva nel pannello Dati generali e successivamente fatto leggere a Nòlian per il calcolo.

Una volta generato e salvato lo spettro per lo stato limite di salvaguardia della vita (slv) si farà la stessa operazione per lo stato limite di danno.

Si consiglia di salvare gli spettri di risposta nella cartella di Nòlian denominata File ausiliari->Spettri o all'interno della cartella del progetto in modo da avere una traccia degli spettri utilizzati per una determinata struttura anche dopo molto tempo.

Il file potranno essere denominati in modo da ottenere un facile riconoscimento. A esempio: spettro_slu.txt e spettro_sld.txt.

Impiego del momento torcente di piano

Ricordiamo che tale procedura può essere richiamata dal menu funzioni-> forze statiche equivalenti selezionando torcente di piano nel dialogo

Le 2 condizioni di carico specifiche alle quali saranno affidati i torcenti di piano: una inerente lo stato limite ultimo, e l'altra inerente lo stato limite di danno, che nel nostro esempio le denomineremo T_slu e T_sld, possono essere generate cliccando sul tasto "Genera". Si aprirà il dialogo delle condizioni di carico e si potrà procedere come segue:.

- 1. inserire i nomi suddetti nel campo in basso
- 2. cliccare su aggiungi.
- 3. controllare che i nomi delle condizioni siano apparsi nel campo superiore
- 4. cliccare su ok

Fatto ciò, attivare la funzione forze statiche equivalenti dal menu funzioni per l'assegnazione del torcente di piano. Si accede così al dialogo:

Forze laterali equivalenti	? 🗙
Condizione di carico destinazione	t_slv 🗸 Genera
Moltiplicatore accelerazione	0.147064
Coefficiente di Risposta (R)	0.644901 Calcola spettro_slu.txt
Accelerazione di gravità	981.000 Cambia spettro
Quota suolo	0.000000
Direzione (* da asse x)	0.000000 × ·
Tipo distribuzione	Lineare
🔘 Forze laterali equivalenti	
 Torcente di piano 	Spostamento (%) 5.00000
	Annulla Continua

dove va scelta la condizione al quale applicare il torcente di piano

Ed inoltre:

- il valore del moltiplicatore dell'accelerazione ag/g,letto sulla scheda dati geografici della funzione di generazione degli spettri.
- il coefficiente di risposta $S_d(T1)$ (tale valore può essere calcolato automaticamente cliccando sul tasto calcola dopo aver scelto le spettro di riferimento premendo sul tasto "Cambia spettro"),
- l'accelerazione di gravità,
- la quota del suolo,
- la direzione rispetto all'asse delle X (0=X, 90=Y, 180=-X, 270=-Y),

• lo spostamento in percentuale.

Procedura per la definizione dei parametri dinamici

Prima di effettuare l'analisi dinamica modale della struttura con la tecnica dello spettro di risposta, è necessario inserire i valori di accelerazione al piede della struttura. Per fare questo:

- 1. Attivare il menu Analisi->Opzioni
- 2. Selezionare la scheda Dinamica
- 3. assegnare le frequenze da calcolare. Generalmente, visto l'uso dei piani rigidi, il numero di frequenze da calcolare è pari a 3 per ogni piano quindi in questo caso pari a 9
- 4. Abilitare le masse nelle direzioni X e Y. Si dovranno abilitare anche secondo Z nel caso di strutture con presenza di elementi pressoché orizzontali con luce superiore a 20 m, di elementi principali precompressi, di elementi a mensola, di strutture di tipo spingente, di pilastri in falso, edifici con piani sospesi.
- 5. Inserire i valori di accelerazione spettrale pari ad agleggibili dalla funzione di generazione spettro "dati geografici" per lo stato limite di salvaguardia della vita (ultimo) e di danno.
- 6. Assegnare il percorso del file dello spettro di risposta cliccando con il pulsante destro del mouse e selezionando "scegli file"
- 7. passare alla scheda Damping e selezionare il metodo di combinazione che può essere SRSS ovvero CQC a seconda dell'esistenza o meno di modi aventi un periodo di vibrazione molto ravvicinato con uno scarto minore del 10%. Selezionando il metodo CQC non si dovrà controllare lo scarto tra i periodi anche se l'onere computazionale è leggermente superiore.

Tipizzazione dei carichi

La tipizzazione dei carichi avverrà secondo quanto gia detto nei paragrafi precedenti. I coefficienti dei tipi di carico sono già quelli inseriti di default nel dialogo-

- 0 -

Per la verifica dei risultati in Nòlian, e il salvataggio è già tutto spiegato nei capitoli precedenti.

Il progetto in EasyBeam si esegue in forma pressoché automatica in fatti dopo aver definito la normativa come DM2008 A / B / NS i settaggi avverranno automaticamente. L'unica differenza è che la verifica di duttilità di giunto e taglio sismico dovrà essere eseguita dia per alta che per bassa duttilità con valori di γ_{rD} =1.3 e γ_{rD} =1.1 rispettivamente.