

Università degli studi di Bergamo

Scuola di Ingegneria (Dolmine)

CCS Ingegneria Edile

LM-24 Ingegneria delle Costruzioni Edili

Dinamica, Instabilità e Anelasticità delle Strutture

(ICAR/08 - SdC ; 6 CFU)

A.A. 2020/2021

prof. Egidio RIZZI

egidio.rizzi@uni.bg.it

LEZIONE 12

Modi principali di vibrare e oscillazioni libere (di sistemi dinamici MDOF)

- Eq. m. del moto ("eq. dinamico" o eq. m. di Lagrange): [n eq. m. recoppiate] n: n. dei gradi di libertà

$$M\ddot{q} + Kq^{(t)} = Q = 0 \quad \begin{bmatrix} q_1 & \dots & q_n \end{bmatrix} \text{ r.i.} \quad q_i(t): \text{ coordinate lagrangiane (gradi "fisici" del sistema dinamico)}$$

es. K non diagonale

- Soluzioni in termini di moto armonico:

$$q_i = \phi_i \sin(\omega_i t + \psi_i) = \phi_i \cos(\omega_i t - \varphi_i) = \phi_i (A_i \sin \omega_i t + B_i \cos \omega_i t)$$

ω_i : pulsazione
 ϕ_i : vettore di ampiezze

$$\dot{q}_i = \omega_i \phi_i \cos(\omega_i t + \psi_i)$$

$$\ddot{q}_i = -\omega_i^2 \phi_i \sin(\omega_i t + \psi_i) = -\omega_i^2 q_i(t)$$

$q_i^{(+)}$

- Sostituendo nelle eq. m. del moto:

$$(K - \omega^2 M) \phi \sin(\omega_i t + \psi_i) = 0 \Rightarrow (K - \omega_i^2 M) \phi = 0 ; \boxed{K \phi_i = \omega_i^2 M \phi_i}$$

λ autovalore
 x autovettore

- Soluzioni non banali se: $0 = \det(K - \omega^2 M) = \alpha_n (\omega^2)^n + \alpha_{n-1} (\omega^2)^{n-1} + \dots + \alpha_2 \omega^2 + \alpha_1 = 0$

$\phi \neq 0$ 1° modo

- n soluz. ω_i^2 : $\omega_1^2 \leq \omega_2^2 \leq \dots \leq \omega_i^2 \leq \dots \leq \omega_n^2$ (ultimo modo)

ω_i pulsazione propria & naturale del sistema; periodo proprio $T_i = \frac{2\pi}{\omega_i} = \frac{1}{f_i}$

Problema agli autovalori
 (generalizzato)

$$\boxed{\omega_i^2 \text{ autovalore}} \quad \boxed{\phi_i \text{ autovettore}}$$

\uparrow eq. ne
 polinomio caratteristico
 associato a K e M grado n
 $\rightarrow T_i$

Proprietà delle autosoluzioni:

reali

- ω_i^2 reali e positivi $\Rightarrow \omega_i = \sqrt{\omega_i^2} > 0$ (in genere distinti)

$\|K, M\|$ (reali) e definite positive
simmetriche

- a due autovettori distinti corrisp. due autovettori mutuamente perpendicolari rispetto alle matrici M e K :

$$\omega_r : \Phi_s^T K \Phi_r = \omega_r^2 M \Phi_r$$

$$\neq \omega_s : \Phi_r^T K \Phi_s = \omega_s^2 M \Phi_s$$

$$\sum_i \Phi_{r,i} \Phi_{s,i} = \Phi_r^T I \Phi_s = 0$$

matrice identità $n \times n$

(proprietà chiave è la simmetria delle matrici strutturali M e K)

$$\Phi_r^T K \Phi_s = 0$$

$$\Phi_r^T M \Phi_s = 0$$

$$0 = \Phi_r^T K \Phi_s - \Phi_r^T K \Phi_r = \omega_r^2 \Phi_s^T M \Phi_r - \omega_s^2 \Phi_r^T M \Phi_s$$

- quindi, presi due autovettori Φ_r, Φ_s :

$$\Phi_r^T N L \Phi_s = \delta_{rs} M_r \quad r=s \quad M_r = \Phi_r^T M I \Phi_r > 0$$

$\delta_{rs}=1$

$\delta_{rs}=0$

massa modale

$$\Phi_r^T K \Phi_s = \delta_{rs} K_r \quad r=s \quad K_r = \Phi_r^T K \Phi_r > 0$$

$\delta_{rs}=0$

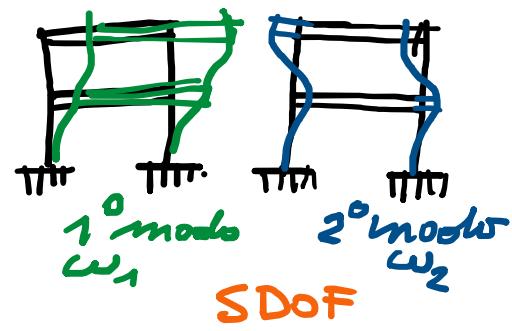
rigidezza modale

- Pertanto: Φ_i autovettori \Rightarrow forme modali

$$\Phi_i^T (\mathbf{K} \Phi_i = \omega_i^2 \mathbf{M} \Phi_i) \Rightarrow \underbrace{\Phi_i^T \mathbf{K} \Phi_i}_{\mathbf{K}_i} = \omega_i^2 \underbrace{\Phi_i^T \mathbf{M} \Phi_i}_{\mathbf{M}_i \text{ MDOF}}$$

$$\tilde{\omega}_i^2 = \frac{1}{2} \frac{\Phi_i^T \mathbf{K} \Phi_i}{\Phi_i^T \mathbf{M} \Phi_i} = \frac{\mathcal{E}_i^*}{T_i^*} = \frac{\mathbf{K}_i}{\mathbf{M}_i} \Rightarrow \omega_i = \sqrt{\frac{\mathbf{K}_i}{\mathbf{M}_i}}$$

Rapporto di Rayleigh $\frac{\text{En. elastica}}{\text{En. cinetica}}$
(in dinamica) $\frac{\text{modo } i}{\Phi_i}$



$$\leftrightarrow \omega_1 = \sqrt{\frac{K}{m}}$$

Stime degli
autovettori
 Φ_i .

(buona stima
delle pulsazioni
propria)

- Autovettori: $(\mathbf{K} - \omega_i^2 \mathbf{M}) \Phi_i = 0 \Rightarrow \Phi_i$; noti gli ω_i^2

- Forme standard: $(\mathbf{A} \mathbf{x} = \mathbf{J}^T \mathbf{x})$ forme generalizzate

$$\underbrace{\mathbf{K}^{-1} \mathbf{M}^{-1}}_{\mathbf{H}} \Phi_i = \frac{1}{\omega_i^2} \Phi_i \quad \Leftrightarrow \quad \mathbf{K} \Phi_i = \omega_i^2 \mathbf{M} \Phi_i$$

$$\mathbf{G} = \mathbf{H}^{-1}; \mathbf{H} = \mathbf{G}^{-1} \quad (\text{def. pos. ma non simm.})$$

$$\underbrace{\mathbf{M}^{-1} \mathbf{K}}_{\mathbf{H}} \Phi_i = \omega_i^2 \Phi_i \quad (\text{comunque autovalori reali, poiché metrici
sorgenti simmetriche})$$

- Normalizzazione degli autovettori $\Phi_i \Rightarrow \alpha \Phi_i$ è autov. (definire a meno di costante arbitraria)
- $1 = \|\Phi_i\| = \sqrt{\Phi_i^T M \Phi_i} = \sqrt{\sum_K \Phi_{ik}^2} = 1, \Phi_i \Rightarrow \frac{\Phi_i}{\|\Phi_i\|}$
- $1 = N_i = \Phi_i^T M I \Phi_i$ mossa modale unitaria versore
- $1 = K_i = \Phi_i^T K \Phi_i$ rigidezza "
- sistemi tipici dinamici $\Phi_{ik} = 1$ es. K ultimo piano $K=n$ (telaio shear-type)
 primo " $K=1$

- Notazione matriciale

$\Phi = [\Phi_1 : \Phi_2 : \dots : \Phi_i : \dots : \Phi_n]$ matrice degli autovettori (per colonne)

$$\Omega^2 = \text{diag}[\omega_i^2] = \begin{bmatrix} \omega_1^2 & & & \\ & \ddots & & \\ & & \omega_i^2 & \\ & & & \ddots & \omega_n^2 \end{bmatrix}$$

matrice degli autovolti
(è matrice diagonale)

$\Phi_{ki} = \Phi_{ik}$ comp. K di autov. Φ_i .

$$- K \phi_i = \omega_i^2 M \phi_i \Rightarrow M \phi_i \omega_i^2 = K \phi_i \quad \Rightarrow \quad \Phi^T (K \Phi) = M \Phi \omega^2$$

riscrittura del pb. agli autovetori generalizzati per tutti i modi $i=1, 2, \dots, n$

origine, per tutti i modi $i=1, n$, tramite matrici degli autovettori Φ e degli autovetori Ω^2

trasformazione di coordinate

- Coordinate principali (significato matematico)

$$q = \sum_i \phi_i p_i = \Phi p$$

comb. lineare

(comp. di q nelle base degli autovett.)

matrici modali $K = \text{diag}[K_i]$ $M = \text{diag}[M_i]$
di rigidezza di massa

$$\Omega^2 = M^{-1} K = \text{diag} \left[\omega_i^2 = \frac{K_i}{M_i} \right]$$

Anche $P = (\Phi^T M \Phi)^{-1} \Phi^T M q$

Φ invertibile se autovetori distinti (autovettori lin. indip.)

- Disaccoppiamento delle eq.m. del moto

$$M \ddot{q} + K q = Q \Rightarrow \Phi^T (M \Phi \ddot{p} + K \Phi p) = Q \quad \underbrace{\text{n eq.m. disaccopp.}}$$

$$\text{diag}[M_i] \ddot{p}_i + \text{diag}[K_i] p_i = \Phi^T Q = P \quad \leftrightarrow \quad M_i \ddot{p}_i + K_i p_i^{(t)} = \Phi_i^T Q$$

per modo i

$$= P_i(t)$$

n modi unitamente rappresentati (tramite Φ e Ω^2)

- Oscillazioni libere \ddot{q}_0, \dot{q}_0 (condizioni iniziali) (composizione di n moti armonici)

$$M\ddot{q} + Kq = 0 \Rightarrow q(t) = \sum_i \Phi_i (A_i \sin \omega_i t + B_i \cos \omega_i t)$$

$$q(0) = \sum_i \Phi_i B_i = \Phi B \Rightarrow B = \Phi^{-1} q_0$$

$$\Phi^T M L q_0 = \underbrace{\Phi^T M L}_{m} \Phi B \Rightarrow B = m^{-1} \Phi^T N L q_0$$

Analogamente:

$$\dot{q}_0 = \sum_i \Phi_i \omega_i A_i = \Phi \Omega A$$

$$A = (\Phi \Omega)^{-1} \dot{q}_0 = \Omega^{-1} \Phi^{-1} \dot{q}_0$$

$$\Phi^T M \dot{q}_0 = \underbrace{\Phi^T M L}_{m} \Phi \Omega A$$

$$A = (m \Omega)^{-1} \Phi^T M L q_0 = \sum_i \underbrace{\frac{1}{m} \Phi^{-1}}_{\Phi_i^{-1}} \Phi^T M L q_0$$

$$B_i = \frac{\Phi_i^T M L q_0}{\Phi_i^T M L \Phi_i}$$

$$N.B.: q_0 = \Phi_j \quad \begin{cases} B_j = 1 & i=j \\ B_i = 0 & i \neq j \end{cases}$$

Il sistema, rilasciato ($\dot{q}_0 = 0$) dal modo j , vibra solo secondo tale modo (selezione del generico modo di vibrare).

Concetti fondamentali:

di sistema dinamico ad n gdl

- Caratteristiche intrinseche vibrazionali \Rightarrow oscillazioni libere
(modi principali di vibrare o di vibrazione) :

(no damping,
 $C = 0$)

$$\underbrace{M \ddot{q}}_{n \times n} + \underbrace{K q(t)}_{n \times 1} = 0 \quad n \text{ eq. ni del moto scalari per sistema MDOF}$$

con n gdl $q_i(t)$ (coordinate lagrangiane)

- Soluzione nelle forme:

\dot{q}_i $\overset{\text{gdl}}{\underset{\text{fis}}{\cancel{q}_i}}$

definito a meno
di una cost.

$$q_i(t) = \Phi_i \sin(\omega_i t + \psi_i) = \Phi_i \cos(\omega_i t - \varphi_i) = \dots$$

fasi

pulsazione (i -esimo ∇ modo)

vettore di ampiezze

$$\dot{q}_i(t) = -\omega_i^2 \Phi_i \sin(\dots)$$

$$= -\omega_i^2 \Phi_i q_i(t)$$

$$A \times = I B \times$$

$A \times = I \times$
standard

problema agli
standard

autoval. ω_i^2 \leftrightarrow autovalori generalizzati
autovet. Φ_i associati alle matrici
 K e M

- Sostituendo

$$(K - \omega_i^2 M) \Phi_i \sin(\dots) \overset{Ht}{=} 0 \Rightarrow (K - \omega_i^2 M) \Phi_i = 0; \quad K \Phi_i = \omega_i^2 M \Phi_i$$

$n \times n$

SOMMARIO (Lec. 12)

- Modi principali di vibrare
- Orthonormalità e normalizzazione degli autovettori.
- Autovettori da rapporto di Rayleigh (in dinamico) \Rightarrow generaliz. SDOF.
- Scrittura compatta del pb. agli autovettori tramite matrici degli autovettori e degli autovettori'.
- Trasformazione in coordinate principali \Rightarrow disaccoppiamento delle eq. m. del moto (analisi dinamica modale).
- Oscillazioni libere (sorapposizione di n moti armonici).

Next step: esempio 2DOF ; smorzamento ; Azioni Interne .

pulsazioni naturali \leftrightarrow autovettori.
forme modali \leftrightarrow autovettori.