

Università degli studi di Bergamo
Scuola di Ingegneria (Dalmine)

CCS Ingegneria Edile

LM-24 Ingegneria delle Costruzioni Edili

Dinamica(, Instabilità) e Anelasticità delle Strutture
(ICAR/08 - SdC ; 6 CFU)

A.A. 2021/2022

prof. Egidio RIZZI
egidio.rizzi@unibg.it

LEZIONE 12

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

- Eq. ni del moto ("eq. dinamico" o eq. ni di Lagrange): [n eq. ni accoppiate] n : n° dei gdl
es. K non diagonale

$$\underset{n \times n}{M} \ddot{\underset{n \times 1}{q}} + \underset{n \times n}{K} \underset{n \times 1}{q} = \underset{n \times 1}{Q} = 0 \quad \left[\begin{matrix} \underset{n \times 1}{q_0} \\ \ddot{q}_0 \end{matrix} \right. \text{ c.i.} \quad q(t): \text{ coordinate lagrangiane (gdl "fisici" del sistema dinamico)}$$

- Soluzioni in termini di moto armonico:

$$\begin{aligned} q &= \phi_i \sin(\omega_i t + \varphi_i) = \phi_i \cos(\omega_i t - \varphi_i) = \phi_i (A_i \sin \omega_i t + B_i \cos \omega_i t) & \omega_i: \text{ pulsazione modale} \\ & & \phi_i: \text{ vettore di ampiezze} \\ \dot{q} &= \omega \phi \cos(\omega t + \varphi) & \text{modi principali di vibrazione} \\ \ddot{q} &= -\omega^2 \underbrace{\phi \sin(\omega t + \varphi)}_{q(t)} = -\omega^2 q(t) & \text{forma modale} \end{aligned}$$

$$A \mathbf{x} = \lambda B \mathbf{x} \quad \begin{matrix} \lambda \text{ autovalore} \\ \mathbf{x} \text{ autovettore} \end{matrix}$$

Problema agli autovalori (generalizzato)

$$\{ K \phi_i = \omega_i^2 M \phi_i \} \quad \begin{matrix} \omega_i^2 \text{ autovalore} \\ \phi_i \text{ autovettore} \end{matrix}$$

- Sostituendo nelle eq. ni del moto:

$$(K - \omega^2 M) \phi \sin(\omega t + \varphi) = 0 \Rightarrow (K - \omega^2 M) \phi = 0;$$

$$\text{soluzioni non banali se: } 0 = \det(K - \omega^2 M) = a_n (\omega^2)^n + a_{n-1} (\omega^2)^{n-1} + \dots + a_2 \omega^2 + a_1 = 0$$

$\phi \neq 0$ 1° modo

$$n \text{ soluz. } \omega_i^2: \omega_1^2 \leq \omega_2^2 \leq \dots \leq \omega_i^2 \leq \dots \leq \omega_n^2 \quad \begin{matrix} \omega_1^2 \text{ 1° modo} \\ \omega_n^2 \text{ (ultimo modo)} \end{matrix}$$

polinomio caratteristico associato a K e M grado n

$$\omega_i \text{ pulsazione propria o naturale del sistema; periodo proprio } T_i = \frac{2\pi}{\omega_i} = \frac{1}{f_i} \quad T_1 \geq T_2 \geq \dots \geq T_i \geq \dots \geq T_n$$

Proprietà delle autosoluzioni:

- ω_i^2 reali e positivi $\Rightarrow \omega_i = \sqrt{\omega_i^2} > 0$ reali (in genere distinti)
per sistemi strutturali reali
- K, M (reali) e definite positive
simmetriche

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

$$\omega_r : \Phi_r^T (K \Phi_r = \omega_r^2 M \Phi_r)$$

$$h.p. \neq \omega_s : \Phi_s^T (K \Phi_s = \omega_s^2 M \Phi_s)$$

$$\sum_i \Phi_{ri} \Phi_{si} = \Phi_r^T I \Phi_s = 0$$

matrice identità $n \times n$

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

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

$$\begin{aligned} \Phi_s^T K \Phi_r - \Phi_r^T K \Phi_s &= \omega_r^2 \Phi_s^T M \Phi_r - \omega_s^2 \Phi_r^T M \Phi_s \\ 0 = \Phi_r^T K \Phi_s - \Phi_s^T K \Phi_r &= \omega_r^2 \Phi_r^T M \Phi_s - \omega_s^2 \Phi_s^T M \Phi_r \\ &= (\omega_r^2 - \omega_s^2) \Phi_r^T M \Phi_s = 0 \end{aligned}$$

$\neq 0$ per h.p.

- quindi, presi due autovettori Φ_r, Φ_s :

$$\Phi_r^T M \Phi_s = \delta_{rs} M_r$$

delta di Kronecker

$\delta_{rs} = 1$ $r=s$ $M_r = \Phi_r^T M \Phi_r > 0$
 $\delta_{rs} = 0$ $r \neq s$ 0

↑ massa modale

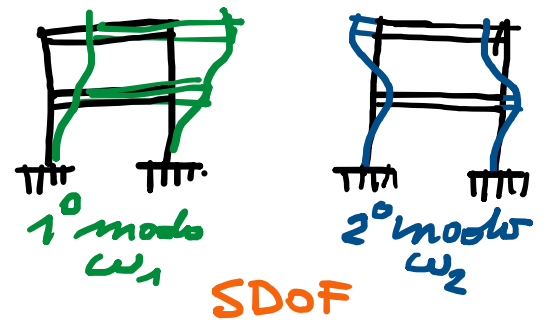
$$\Phi_r^T K \Phi_s = \delta_{rs} K_r$$

$r=s$ $K_r = \Phi_r^T K \Phi_r > 0$
 $r \neq s$ 0

↑ rigidità modale

- Pertanto: Φ_i autovettori $\Rightarrow$ forme modali

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



$$\tilde{\omega}_i^2 = \frac{\frac{1}{2} \tilde{\Phi}_i^T K \tilde{\Phi}_i}{\frac{1}{2} \tilde{\Phi}_i^T M \tilde{\Phi}_i} = \frac{\mathcal{E}_i^*}{T_i^*} = \frac{K_i}{M_i} \Rightarrow \omega_i = \sqrt{\frac{K_i}{M_i}} \leftrightarrow \omega_1 = \sqrt{\frac{K}{m}}$$

Rapporto di Rayleigh
(in dinamica)

$\frac{\text{En. elastica}}{\text{En. cinetica modo } i}$

stime degli autovettori

$\tilde{\Phi}_i$

(buona stima della pulsazione propria)

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

- Forme standard: $(A \times = 1 I \times)$

$$\underbrace{K^{-1} M}_{G} \Phi_i = \frac{1}{\omega_i^2} \Phi_i$$

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

forme generalizzate

$$K \Phi_i = \omega_i^2 M \Phi_i$$

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

(comunque autovalori reali, poiché matrici sorgenti simmetriche)

- Normalizzazione degli autovettori $\Phi_i \rightarrow \alpha \Phi_i$ è autov. (definito a meno di costante arbitraria)

• $1 = \|\Phi_i\| = \sqrt{\Phi_i^T I \Phi_i} = \sqrt{\sum_k \Phi_{ik}^2} = 1$, $\Phi_i \rightarrow \frac{\Phi_i}{\|\Phi_i\|}$ $\frac{\Phi_{iz}}{\Phi_{is}}$ invariante

• $1 = M_i = \Phi_i^T M \Phi_i$ massa modale unitaria versore

• $1 = K_i = \Phi_i^T K \Phi_i$ rigidità " "

• sistemi tipici $\Phi_{ik} = 1$ es. k ultimo piano $k=n$
primo " $k=1$ (telai shear-type)

- Notazione matriciale

$\Phi = [\Phi_1 \mid \Phi_2 \mid \dots \mid \Phi_i \mid \dots \mid \Phi_n]$ matrice degli autovettori (per colonne)
 $\Phi_{ki} = \Phi_{ik}$ comp. k di autov. Φ_i .

$\Omega^2 = \text{diag}[\omega_i^2] = \begin{bmatrix} \omega_1^2 & & & \\ & \omega_2^2 & & \\ & & \ddots & \\ & & & \omega_i^2 & \\ & & & & \ddots & \\ & & & & & \omega_n^2 \end{bmatrix}$ matrice degli autovalori
(è matrice diagonale)

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

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

ri-scrittura del pb. agli autovalori generalizzato originario, per tutti i modi $i=1, n$, tramite matrici degli autovettori Φ e degli autovalori Ω^2

$i=1, 2, \dots, n$
numero del modo

$$\Phi^T K \Phi = \Phi^T M \Phi \Omega^2$$

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

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

trasformazione di coordinate

- Coordinate principali (significato matematico)

$$\ddot{q} = \sum_i \phi_i \ddot{p}_i = \Phi \ddot{p} \quad (p = \Phi^{-1} q)$$

comb. lineare

(comp. di q nella base degli autovett.)

Anche $p = (\Phi^T M \Phi)^{-1} \Phi^T M q$
 $\frac{\partial}{\partial \Omega^2} \rightarrow p_i = \frac{\phi_i^T M q}{\phi_i^T M \phi_i}$
 $\frac{\phi_i^T M \phi_i}{M_i}$
 Φ invertibile se autovalori distinti (autovettori lin. indip.)

- Disaccoppiamento delle eq. m del moto

$$M \ddot{q} + K q = Q \Rightarrow \Phi^T (M \Phi \ddot{p} + K \Phi p = Q)$$

n eq. m. disaccopp.

$$\underbrace{M}_{\text{diag}[M_i]} \ddot{p} + \underbrace{K}_{\text{diag}[K_i]} p = \Phi^T Q = P \Leftrightarrow M_i \ddot{p}_i + K_i p_i = \phi_i^T Q = P_i(t)$$

$\forall$ modo i

- Oscillazioni libere: $q_0, \dot{q}_0$ (condizioni iniziali) (composizione di n moti armonici)

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

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

Le $\omega_i A_i$ sono
le p_i di $\dot{q}_0$

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

Le B_i sono
le p_i di q_0

$$B_i = \frac{\phi_i^T M q_0}{\underbrace{\phi_i^T M \phi_i}_{M_i}}$$

Analogamente:

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

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

$$\Phi^T M \dot{q}_0 = \underbrace{\Phi^T M \Phi}_m \Omega A$$

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

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

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

Concetti fondamentali:

- Caratteristiche intrinseche vibrazionali $\rightarrow$ oscillazioni libere
(modi principali di vibrazione o di vibrazione):

(no damping,
 $\zeta = 0$)

$M \ddot{q}(t) + K q(t) = 0$ n eq. di moto scalari, per sistema MDOF
 $n \times n$ $n \times 1$ $n \times n$ $n \times 1$ $n \times 1$ con n gdl $q_i(t)$ (coordinate lagrangiane)

- Soluzione nella forma:

$q(t) = \phi_i \sin(\omega_i t + \psi_i) = \phi_i \cos(\omega_i t - \varphi_i) = \dots$
fasi
pulsazione (i -esima $\forall$ modo)

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

ϕ_{i2}
 ϕ_{i1}
definito a meno
di una cost.

vettore di ampiezze
 $\ddot{q}(t) = -\omega_i^2 \phi_i \sin(\dots)$
 $= -\omega_i^2 q(t)$

autoval. ω_i^2
autovet. ϕ_i

problema agli
autovalori generalizzato,
associato alle matrici
 K e M

- Sostituendo:

$(K - \omega_i^2 M) \phi_i \sin(\dots) = 0 \Rightarrow (K - \omega_i^2 M) \phi_i = 0$

$K \phi_i = \omega_i^2 M \phi_i$
 $n \times n$

SOMMARIO (Lec. 12)

- Modi principali di vibrare $\begin{cases} \text{pulrezioni naturali}^2 \leftrightarrow \text{autovalori} \\ \text{forme modali} \leftrightarrow \text{autovettori} \end{cases}$
- Ortogonalità e normalizzazione degli autovettori.
- Autovalori da rapporto di Rayleigh (in dinamica) $\Rightarrow$ generaliz. SDOF.
- Scrittura compatta del pb. agli autovalori tramite matrici degli autovettori e degli autovalori.
- Trasformazione in coordinate principali $\Rightarrow$ disaccoppiamento delle eq. in del moto (analisi dinamica modale).
- Oscillazioni libere (sovrapposizione di n moti armonici).

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