

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. 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 recoppiate] n: n° dei gradi di libertà

$$M\ddot{\mathbf{q}} + K\mathbf{q}^{(t)} = \mathbf{Q} = \mathbf{0} \quad \begin{bmatrix} \mathbf{q}_1 \\ \vdots \\ \mathbf{q}_n \end{bmatrix} \text{ r.i.} \quad \mathbf{q}(t): \text{coordinate lagrangiane (gradi "fisici" del sistema dinamico)}$$

es. K non diagonale

- Soluzioni in termini di moto armonico:

$$\mathbf{q}_i = \phi_i \sin(\omega_i t + \psi_i) = \phi_i \cos(\omega_i t - \varphi_i) = \phi_i (A_i \sin \omega_i t + B_i \cos \omega_i t)$$

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

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

ω_i : pulsazione modale

ϕ_i : vettore di ampiezze forma modale

$$A \mathbf{x} = \lambda B \mathbf{x} \quad \lambda \text{ autovettore}$$

\mathbf{x} autovettore

Problema agli autovettori
(generalizzato)

$$(K - \omega_i^2 M) \phi_i = \omega_i^2 M L \phi_i \quad \begin{array}{l} \omega_i^2 \text{ autovelte} \\ \phi_i \text{ autovettore} \end{array}$$

- Sostituendo nelle eq. ni del moto:

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

$$- \text{soluzioni non banali se: } 0 = \det(K - \omega^2 M) = \alpha_n (\omega^2)^n + \alpha_{n-1} (\omega^2)^{n-1} + \dots + \alpha_1 \omega^2 + \alpha_0 = 0$$

$\phi \neq 0$ 1° modo

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

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

\uparrow leq. ne
polinomio caratteristico caratteristica
associato a K e M grado n

$$T_1 \geq T_2 \geq \dots \geq T_i \geq \dots \geq T_n \quad \rightarrow T_f$$

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

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

hp. \neq

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

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

$$0 = \Phi_r^T K \Phi_s - \quad " \quad = \omega_r^2 \Phi_r^T M L \Phi_s - \quad " \quad = (\underbrace{\omega_r^2 - \omega_s^2}_{\neq 0 \text{ per hp.}}) \boxed{\Phi_r^T M L \Phi_s = 0}$$

- quindi, perciò due autovettori Φ_r, Φ_s :

$$\Phi_r^T N L \Phi_s = \delta_{rs} M_r \quad \begin{array}{l} r=s \\ r \neq s \end{array} \quad ; \quad \Phi_r^T K \Phi_s = \delta_{rs} K_r \quad \begin{array}{l} r=s \\ r \neq s \end{array}$$

deltre di Kronecker

massa
modale

$$\Phi_r^T N L \Phi_s = \delta_{rs} M_r \quad ; \quad \Phi_r^T K \Phi_s = \delta_{rs} K_r \quad \begin{array}{l} r=s \\ r \neq s \end{array}$$

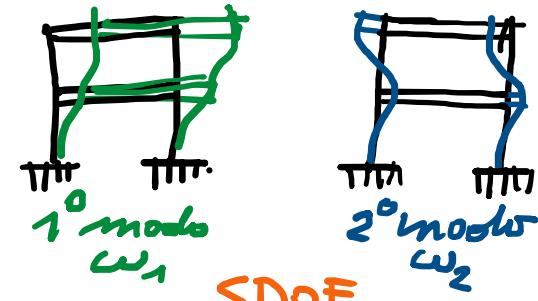
rifidette
modale

$$\sum_i \Phi_{ri} \Phi_{si} = \Phi_r^T \overset{\text{matrice identità } n \times n}{I} \Phi_s = 0$$

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

- Pertanto: $\Phi_i^T K \Phi_i = \omega_i^2 M \Phi_i^T \Phi_i \Rightarrow$ autovettori \Rightarrow forme modali

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



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

Rapporto di Rayleigh
(in dinamica)

En. elastica
En. cinetica
modo i

Stime degli
autovettori
 $\tilde{\Phi}_i$

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

- Forme standard: $(A \mathbf{x} = \lambda \mathbf{I} \mathbf{x})$ forme generalizzate

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

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

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

(buona stima
della pulsazione
propria)

- Normalizzazione degli autovettori $\phi_i \Rightarrow \alpha \phi_i$ è autov. (definito a meno di costante arbitraria)
- $1 = \|\phi_i\| = \sqrt{\phi_i^T \Sigma \phi_i} = \sqrt{\sum_k \phi_{ik}^2} = 1$, $\phi_i \Rightarrow \frac{\phi_i}{\|\phi_i\|}$
- $1 = M_i = \frac{\phi_i^T M \phi_i}{\|\phi_i\|^2}$ mossa modale unitaria versore
- $1 = K_i = \frac{\phi_i^T K \phi_i}{\|\phi_i\|^2}$ rigidità "
- sistemi tipici dinamici $\phi_{ik} = 1$ es. k ultimo piano $K=n$
primo " $K=1$ (telaio shear-type)

- 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 .

$$- K \phi_i = \omega_i^2 M \phi_i = M \phi_i \omega_i^2 \Rightarrow \Phi^T (K \Phi) = M \Phi \omega^2 \quad \begin{array}{l} \text{n modi} \\ \text{unitamente} \\ \text{rappresentati} \\ \text{(tramite } \Phi \text{ e } \omega^2) \end{array}$$

riscrittura del
 pb. agli autovetori
 generalizzato
 originario, per tutti i
 modi $i=1, n$, tramite matrici
 degli autovettori Φ e degli autovoltori ω^2
 trasformazione di coordinate

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

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

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

$$- \text{Coordinate principali (significato matematico)}$$

$$q_L = \sum_i \phi_i p_i = \Phi p \quad (P = \Phi^{-1} q_L)$$

comb. lineare (comp. di q nelle base degli autovett.) Anche $P = (\Phi^T M \Phi)^{-1} \Phi^T M q$

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

$$- \text{Disaccoppiamento delle eq. m. del moto}$$

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

$$M \ddot{p} + K p = \Phi^T Q = P \quad \leftrightarrow \quad \begin{array}{l} M_i \ddot{p}_i + K_i p_i^{(t)} = \Phi_i^T \Phi \\ \forall \text{modi } i \end{array}$$

$\Phi^T Q = P$
 $\text{diag}[M_i] \quad \text{diag}[K_i]$

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

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

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

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

$$\Phi^T M \dot{q}_0 = \underbrace{\Phi^T M \Phi}_{m} \underbrace{\dot{q}_0}_{B}$$

Le B_i sono
le p_i di \dot{q}_0

$$B = m^{-1} \Phi^T M \dot{q}_0$$

$$B_i = \frac{\Phi_i^T M \dot{q}_0}{\underbrace{\Phi_i^T M \Phi_i}_{M_i}}$$

Analogamente:

$$\ddot{q}_0 = \sum_i \phi_i \omega_i A_i = \underbrace{\Omega \Phi A}_i$$

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

$$\Phi^T M \dot{q}_0 = \underbrace{\Phi^T M \Phi}_{m} \underbrace{\dot{q}_0}_{\Phi^{-1} A_l}$$

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

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 gradi

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

(no damping,
 $C = 0$)

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

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

- Soluzione nelle forme:

ϕ_{iz}
 ϕ_{is}

$$q_i(t) = \underset{\substack{\text{definito a meno} \\ \text{di una cost.}}}{\begin{array}{l} \text{gradi} \\ \vdots \\ \vdots \end{array}} \underset{\substack{\text{vettore di ampiezze} \\ \text{e fasi}}}{\begin{array}{l} \phi_i \sin(\omega_i t + \psi_i) \\ = \phi_i \cos(\omega_i t - \varphi_i) = \dots \end{array}}$$

pulsazione (i -esimo modo)

$$\begin{aligned} q_i(t) &= -\omega_i^2 \phi_i \sin(\dots) \\ &= -\omega_i^2 \underset{\text{gradi}}{q_i(t)} \end{aligned}$$

n autoval. ω_i^2
autovet. ϕ_i

$$\underset{\substack{\text{A} \times \\ \text{B} \times}}{A \times = I B \times}$$

$A^* = I^*$
standard

problema agli
autovalori generalizzati
associato alle matrici
 K e M

- Sostituendo:

$$(K - \omega_i^2 M) \phi_i \sin(\dots) = 0 \Rightarrow (K - \omega_i^2 M) \phi_i = 0; \quad \boxed{\underset{n \times n}{K} \phi_i = \omega_i^2 \underset{n \times n}{M} \phi_i}$$

SOMMARIO (Lec. 12)

- Modi principali di vibrare
 - Orthonormalità e normalizzazione degli autovettori.
 - Autovlori e rapporto di Rayleigh (in dinamica) \Rightarrow generaliz. SDOF.
 - Scrittura compatta del pb. agli autovlori tramite matrici degli autovettori e degli autovlori.
 - Trasformazione in coordinate principali \Rightarrow disaccoppiamento delle eq.m del moto (analisi dinamica modale).
 - Oscillazioni libere (sorapposizione di n moti armotici).
- pulsazioni naturali² \leftrightarrow autovlori.
forme modali \leftrightarrow autovettori.

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