

Leçon 9.1

Oscillateur Généralisé

Dissipatif

ME-332 – Mécanique Vibratoire

Prof. Guillermo Villanueva

- Oscillateur généralisé dissipatif
- Condition de Caughey
- Solution en base modale
- Solution approximée pour systèmes *pas* Caughey

Chapitre 12

Oscillateur Généralisé Dissipatif

Régime Libre

EPFL Oscillateur généralisé dissipatif et libre

Equation différentielle de l'*oscillateur généralisé* à n degrés de liberté en régime libre dissipatif

$$[M]\ddot{x} + [C]\dot{x} + [K]x = 0 \quad (12.1)$$

x vecteur des déplacements
 \dot{x} vecteur des vitesses
 \ddot{x} vecteur des accélérations
 $[M]$ matrice des masses
 $[C]$ matrice des pertes
 $[K]$ matrice de rigidité

Résolution du régime libre dissipatif par *changement de base*

$$x = [B]q \quad (12.2)$$

Reformulation du régime libre dissipatif par le changement de base

$$[B]^T ([M][B]\ddot{q} + [C][B]\dot{q} + [K][B]q) = 0 \quad (12.3)$$

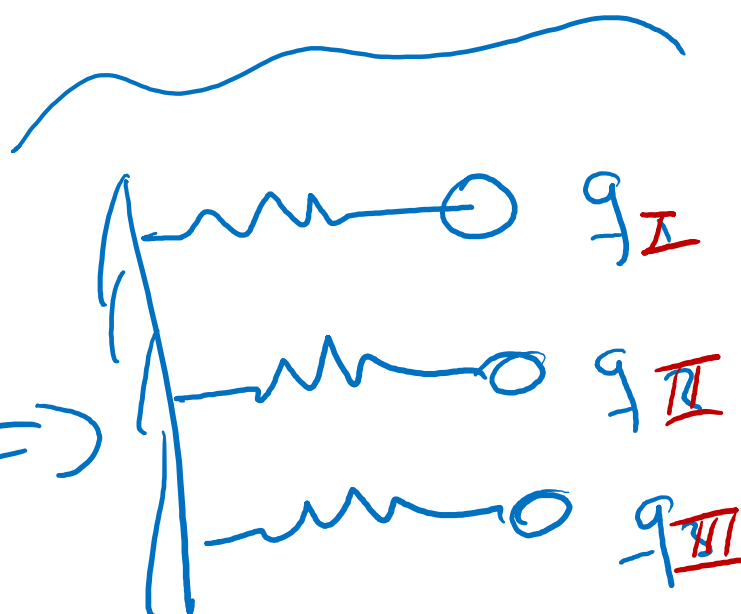
Prémultiplication de l'expression du régime libre par la matrice $[B]^T$

$$[B]^T [M][B]\ddot{q} + [B]^T [C][B]\dot{q} + [B]^T [K][B]q = 0 \quad (12.4)$$

$$[A]\ddot{x} + [K]x = 0$$

$$\hookrightarrow [A] = [M]^{-1} \cdot [K]$$

3 DdL \rightarrow 3 modes



EPFL Oscillateur généralisé dissipatif et libre

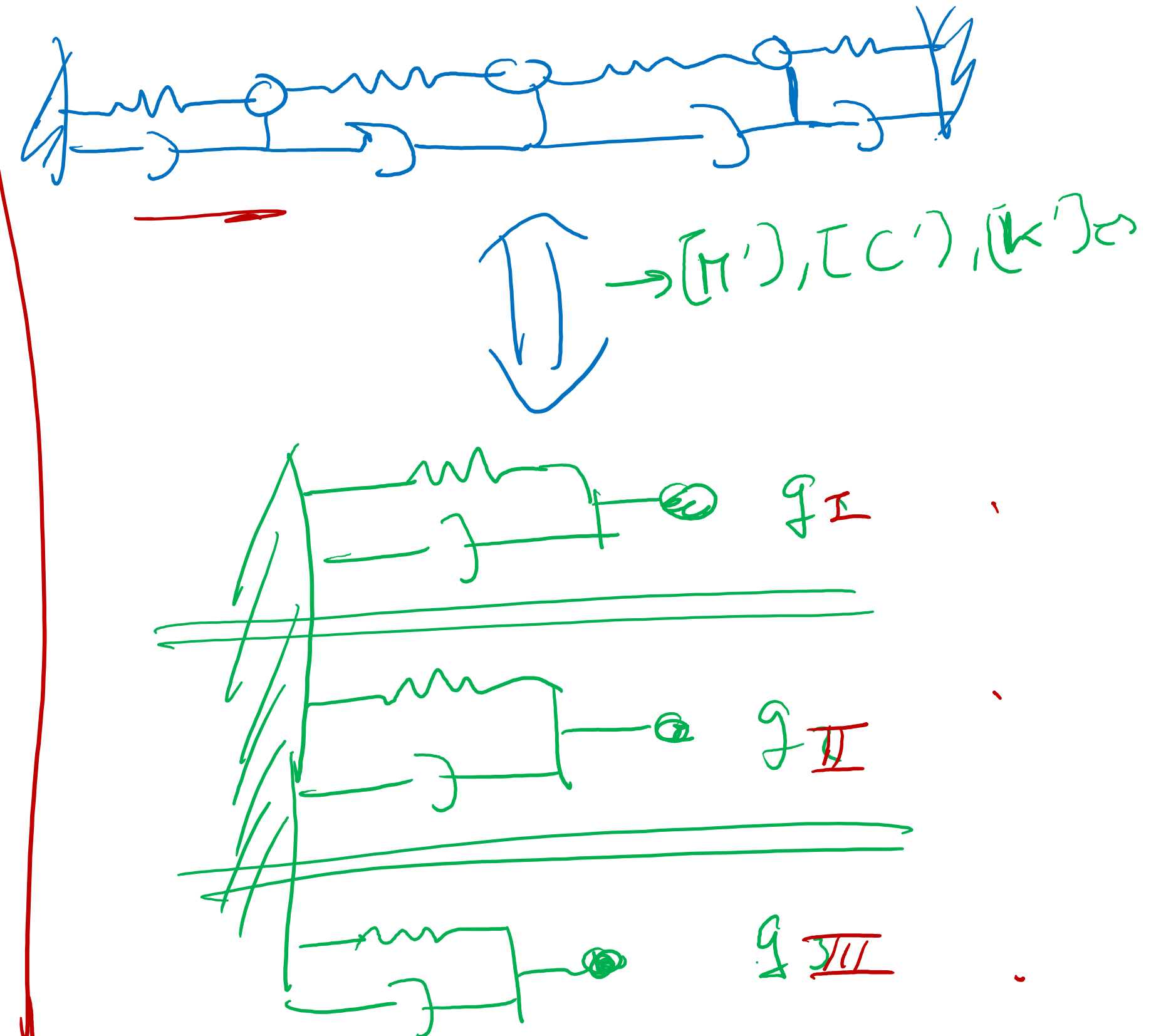
Prémultiplication de l'expression du régime libre
par la matrice $[B]^T$

$$[B]^T [M] [B] \ddot{\mathbf{q}} + [B]^T [C] [B] \dot{\mathbf{q}} + [B]^T [K] [B] \mathbf{q} = \mathbf{0} \quad (12.4)$$

Conditions pour un découplage des n équations
du régime libre dissipatif

$$\begin{cases} [M'] = [B]^T [M] [B] \\ [C'] = [B]^T [C] [B] \\ [K'] = [B]^T [K] [B] \end{cases} \quad (12.5)$$

avec $[M']$, $[C']$ et $[K']$ diagonales



EPFL Condition de Caughey

Condition nécessaire et suffisante d'existence d'une matrice $[B]$ diagonalisant simultanément $[M]$, $[C]$ et $[K]$ – Condition de Caughey

Si $[M']$, $[C']$ et $[K']$ diagonales

$\Rightarrow [M']^{-1}[C']$ et $[M']^{-1}[K']$ diagonales

$$\begin{aligned} \Rightarrow [M']^{-1}[C'] [M']^{-1}[K'] \\ = [M']^{-1}[K'] [M']^{-1}[C'] \end{aligned} \quad (12.9)$$

$$\begin{aligned} \Rightarrow [B]^{-1}[M]^{-1}[C] [M]^{-1}[K] [B] \\ = [B]^{-1}[M]^{-1}[K] [M]^{-1}[C] [B] \end{aligned} \quad (12.10)$$

$$\Rightarrow [C][M]^{-1}[K] = [K][M]^{-1}[C] \quad (12.11)$$

Condition suffisante mais non nécessaire d'existence d'une matrice $[B]$ diagonalisant simultanément $[M]$, $[C]$ et $[K]$

$$[M]^{-1}[C] = \sum_{i=0}^{n-1} \alpha_i \left[[M]^{-1}[K] \right]^i \quad (12.12)$$

Cas particulier de l'amortissement ou frottement proportionnel

$$[M]^{-1}[C] = \alpha_0 [I] + \alpha_1 [M]^{-1}[K]$$

$$[C] = \alpha_0 [M] + \alpha_1 [K] \quad (12.13)$$

EPFL Systèmes satisfaisant Caughey

Conséquences d'un amortissement satisfaisant la condition de Caughey

- résolution du régime libre dissipatif selon la démarche modale des systèmes conservatifs
- matrice de changement de base $[B]$ identique à la matrice modale du système conservatif associé
- présence de n modes vibratoires amortis *réels*, qualifiés de classiques

Equation différentielle du *régime libre* pour un amortissement satisfaisant la condition de Caughey

$$\boxed{[M^o] \ddot{q} + [C^o] \dot{q} + [K^o] q = 0} \quad (12.14)$$

avec

$$\begin{cases} [M^o] = [B]^T [M] [B] \\ [C^o] = [B]^T [C] [B] \\ [K^o] = [B]^T [K] [B] \end{cases} \quad (12.15)$$

$[M^o]$, $[C^o]$ et $[K^o]$ diagonales

EPFL Solution en Base Modale

Formulation canonique du *régime libre*
(prémultiplication par la matrice $[M^o]^{-1}$)

$$\ddot{\mathbf{q}} + [M^o]^{-1}[C^o]\dot{\mathbf{q}} + [M^o]^{-1}[K^o]\mathbf{q} = \mathbf{0}$$

$$\ddot{\mathbf{q}} + [2\Lambda]\dot{\mathbf{q}} + [\Omega_0^2]\mathbf{q} = \mathbf{0}$$

avec

$$\begin{aligned} [2\Lambda] &= [M^o]^{-1}[C^o] \\ &= [B]^{-1}[M]^{-1}[C][B] \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} [\Omega_0^2] &= [\Delta] = [M^o]^{-1}[K^o] \\ &= [B]^{-1}[M]^{-1}[K][B] \end{aligned}$$

(12.18)

Découplage du système différentiel en n équations
indépendantes (n oscillateurs élémentaires linéaires
dissipatifs)

$$\ddot{q}_p + 2\lambda_p \dot{q}_p + \omega_{0p}^2 q_p = 0 \quad (12.19)$$

avec

$$2\lambda_p = \frac{c_p^o}{m_p^o}$$

$$\omega_{0p}^2 = \delta_p = \frac{k_p^o}{m_p^o}$$

(12.17)

$$\ddot{q}_1 + \frac{c_1^o}{m_1^o} \dot{q}_1 + \frac{k_{01}^o}{m_1^o} q_1 = 0$$

⋮

EPFL Solution en Base Modale

Intégration des n équations découplées

$$q_p = Q_p e^{-\lambda_p t} \cos(\omega_p t - \varphi_p) \quad (p = 1, 2, \dots, n) \quad (12.21)$$

e sous-amorti

Définition de la *pulsation propre* ω_p de rang p du système *amorti*

$$\omega_p = \sqrt{\omega_{0p}^2 - \lambda_p^2} = \omega_{0p} \sqrt{1 - \eta_p^2} \quad (12.22)$$

Définition des grandeurs caractéristiques par analogie avec l'oscillateur élémentaire

λ_p coefficient d'amortissement *modal*

$$\eta_p = \frac{\lambda_p}{\omega_{0p}} \quad \text{amortissement relatif modal ou facteur d'amortissement modal}$$

Retour des coordonnées normales aux *coordonnées spatiales*

$$x = [B] q = \sum_p^n B_p Q_p e^{-\lambda_p t} \cos(\omega_p t - \varphi_p) \quad (12.23)$$

$$= \sum_p^n \beta_p X_p e^{-\lambda_p t} \cos(\omega_p t - \varphi_p) \quad (12.24)$$

mode propre de rang p

EPFL Solution en Base Modale

Conditions d'un lâcher initial

$$\mathbf{x}(0) = \mathbf{X}_0 = \sum_p^n \beta_p X_p \cos \varphi_p \quad (12.25-27)$$

$$\dot{\mathbf{x}}(0) = \mathbf{V}_0 = \sum_p^n \beta_p X_p (\omega_p \sin \varphi_p - \lambda_p \cos \varphi_p) \quad (12.26-28)$$

Prémultiplication des conditions initiales par le produit $\beta_r^T [M]$

$$\beta_r^T [M] \mathbf{X}_0 = \sum_p^n \beta_r^T [M] \beta_p X_p \cos \varphi_p$$

$$\beta_r^T [M] \mathbf{V}_0 = \sum_p^n \beta_r^T [M] \beta_p X_p (\omega_p \sin \varphi_p - \lambda_p \cos \varphi_p)$$

$\vec{\beta}_r$ ~~et~~ $\vec{\beta}_s$
orthogonaux
seulement si (M) ou (K)
sont scalaires.

EPFL Solution en Base Modale

Extraction de l'*amplitude de référence* et de la *phase* du mode de rang r

$$X_r \cos \varphi_r = \frac{1}{m_r^o} \beta_r^T [M] X_0 \quad (12.29)$$

$$X_r \sin \varphi_r = \frac{1}{m_r^o \omega_r} \beta_r^T [M] (V_0 + \lambda_r X_0) \quad (12.30)$$

Réponse du système aux conditions initiales

$$\vec{x}(t) = \sum_{p=1}^n \vec{\beta}_p X_p e^{-\lambda_p t} \cos(\omega_p t - \varphi_p) = \sum_{p=1}^n \left(\frac{1}{m_p^o} \vec{\beta}_p e^{-\lambda_p t} \left(\vec{\beta}_p^T [M] \vec{X}_0 \cos(\omega_p t) + \frac{1}{\omega_p} \vec{\beta}_p^T [M] (\vec{V}_0 + \lambda_p \vec{X}_0) \sin(\omega_p t) \right) \right)$$

Commentaires sur les systèmes à amortissement classique

- les vecteurs modaux (vecteurs propres de la matrice $[A]$) sont identiques à ceux du système conservatif associé, dont ils possèdent les propriétés d'orthogonalité;
- les solutions du système dissipatif ont, à l'amortissement près, la même structure que celles du système conservatif
- l'amortissement relatif est différent pour chaque mode propre.

**Approximation pour systèmes
PAS CAUGHEY**

EPFL Systèmes non-satisfaisant Caughey

Recherche d'une solution approchée

On calcule les modes propres et les valeurs propres pour le cas conservatif. $\rightarrow P_p$

Alors on utilise un concept similaire au quotient de Rayleigh mais avec l'amortissement:

$$R_\lambda(\vec{u}) = \frac{1}{2} \frac{\vec{u}^T [C] \vec{u}}{\vec{u}^T [M] \vec{u}}$$
$$\lambda_p = R_\lambda(\vec{\beta}_p) = \frac{1}{2} \frac{\vec{\beta}_p^T [C] \vec{\beta}_p}{\vec{\beta}_p^T [M] \vec{\beta}_p}$$

λ_p

