

Objectifs du cours

Cours de calcul des structures

Partie dynamique des structures

Objectifs :

- présenter la structure des équations de la mécanique des structures
- formuler un problème, mettre en équation ce dernier : principes fondamentaux, obtention et écriture des équations
- introduire deux outils essentiels pour analyser, comprendre et maîtriser le comportement dynamique et vibratoire des structures : la synthèse modale, l'analyse par éléments finis et plus généralement la recherche d'une solution approchée.

Chapitre n+1

Formulation du problème en dynamique des structures : formulation forte / formulation faible

- I – Approche différentielle sus les systèmes discrets
- II – Principe de Hamilton
- III- Systèmes continus

Chapitre n+2

Calcul modal des structures

- I- Modes de vibrations
- II- Propriétés de modes
- III- Synthèse modale

Chapitre n+3

Discrétisation des structures

- I- Analyse discrète des structures : objectif et principe
- II- Mise en œuvre
- III- Calcul modal sous forme discrète
- IV- Introduction des éléments finis

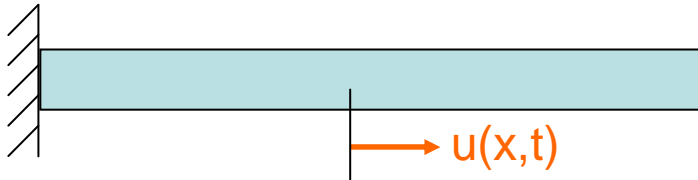
Calcul modal des structures

Modes de vibrations
Propriétés des modes
Synthèse modale

I – Modes de vibration

I-1- Notion de mode

Exemple : équation du mouvement en traction-compression



$$-ES \frac{\partial^2 u}{\partial x^2} = -\rho S \frac{\partial^2 u}{\partial t^2}$$

Principe de d'Alembert : solutions sous la forme

$$u(x, t) = f(x - ct) + g(x + ct)$$

forme propagative de la solution

Il existe, dans certains cas, des solutions qui peuvent se mettre sous la forme :

$$u(x, t) = U \cdot X(x) \cdot T(t)$$

solution par séparation de variables
 $X(x)$ forme spatiale de répartition des amplitudes (forme en ondes stationnaires de la solution)

$$-ES \frac{\partial^2 X}{\partial x^2} T = -\rho S X \frac{\partial^2 T}{\partial t^2}$$

$$\frac{1}{X} \frac{d^2 X}{dx^2} = \frac{1}{T} \frac{d^2 T}{dt^2} \frac{\rho S}{ES} = -k^2$$

$k^2 > 0$, pour obtenir une solution stable vis-à-vis du temps

I – Modes de vibration

I-1- Notion de mode

$$-ES \frac{\partial^2 X}{\partial x^2} T = -\rho S X \frac{\partial^2 T}{\partial t^2}$$

$$\frac{1}{X} \frac{d^2 X}{dx^2} = \frac{1}{T} \frac{d^2 T}{dt^2} \frac{\rho S}{ES} = -k^2$$

$k^2 > 0$, pour obtenir une solution stable vis-à-vis du temps

$X'' = -k^2 X$
solution harmonique de l'espace

$$X = A_+ e^{+ikx} + A_- e^{-ikx}$$

$$= A_C \cos(kx) + A_S \sin(kx)$$

$T'' = -\omega^2 T$
solution harmonique du temps

$$T = B_+ e^{+i\omega t} + B_- e^{-i\omega t}$$

$$= B_C \cos(\omega t) + B_S \sin(\omega t)$$

avec

$$\omega^2 = \frac{ES}{\rho S} k^2$$

$$u(x, t) = U.X(x).T(t) \equiv f(x - ct) + g(x + ct)$$

avec

$$c = \frac{\omega}{k}$$

I – Modes de vibration

I-2- Définition des modes

Il existe des solutions harmoniques aux équations homogènes du problème de vibrations.

Ces solutions correspondent aux ondes stationnaires.

Mode propre : solution harmonique libre aux équations (homogènes)
 (équations d'équilibre homogènes + cdt. aux limites homogènes en déplacement ou en force)

$$u(x, t) \mapsto u(x, t) = \phi(x) e^{i\omega t}$$

équation du mouvement (forme forte)

$$Au = -\rho \ddot{u} \quad + \text{cdts. limites}$$

$$A\phi = \omega^2 \phi \ddot{u} \quad (A, \text{opérateur différentiel})$$

équation du mouvement (forme faible)

$$\int_{\Omega} Au.v \, d\Omega = -\int_{\Omega} \rho \ddot{u}.v \, d\Omega \quad \forall v$$

$$\boxed{=0, \text{cdts. homogènes}} \quad \boxed{[\dots]_{\partial\Omega}} + a(u, v) = -\int_{\Omega} \rho \ddot{u}.v \, d\Omega \quad \forall v$$

On peut mettre le problème sous la forme

$$a(u, v) = (\rho u, v) \quad \forall v$$

avec $a(\cdot, \cdot)$ et (\cdot, \cdot) formes bilinéaires symétriques.

I – Modes de vibration

Exemples 1D : justification de la forme générale
 en formulation forte et en formulation faible

$$Au = -\rho\ddot{u}$$

$$a(u, v) = (\rho u, v) \quad \forall v$$

Barre en traction-compression

$$-\frac{\partial}{\partial x} \left(ES \frac{\partial u}{\partial x} \right) = -\rho S \frac{\partial^2 u}{\partial t^2} \quad \Rightarrow \quad Au = -\frac{\partial}{\partial x} \left(ES \frac{\partial u}{\partial x} \right)$$

$$\Rightarrow (\rho\ddot{u}, v) = -\int_0^L S\rho\ddot{u}.v \, dx$$

$$(Au, v) = \int_0^L Au.v \, dx = -\int_0^L \frac{\partial}{\partial x} \left(ES \frac{\partial u}{\partial x} \right).v \, dx = -\underbrace{\left[ES \frac{\partial u}{\partial x}.v \right]_0^L}_{=0, \text{ cdt. limites homogènes}} + \int_0^L ES \frac{\partial u}{\partial x}.\frac{\partial v}{\partial x} \, dx$$

$Hu_{x=0 \text{ ou } L} = ES \left(\frac{\partial u}{\partial x} \right)_{x=0 \text{ ou } L}$ ou $u_{x=0 \text{ ou } L}$
 \swarrow
 opérateur différentiel de frontière

$$\Rightarrow a(u, v) = \int_0^L ES \frac{\partial u}{\partial x}.\frac{\partial v}{\partial x} \, dx$$

I – Modes de vibration

Exemples 1D : justification de la forme générale
en formulation forte et en formulation faible

$$Au = -\rho\ddot{u}$$

$$a(u, v) = (\rho u, v) \quad \forall v$$

Poutre en flexion

$$\frac{\partial^2}{\partial x^2} \left(EI \frac{\partial^2 u}{\partial x^2} \right) = -\rho S \frac{\partial^2 u}{\partial t^2} \quad \Rightarrow \quad Au = \frac{\partial^2}{\partial x^2} \left(EI \frac{\partial^2 u}{\partial x^2} \right)$$

$$\Rightarrow (\rho \ddot{u}, v) = - \int_0^L \rho \ddot{u} \cdot v \, dx$$

$$(Au, v) = \int_0^L \frac{\partial^2}{\partial x^2} \left(EI \frac{\partial^2 u}{\partial x^2} \right) \cdot v \, dx = \underbrace{\left[\frac{\partial}{\partial x} \left(EI \frac{\partial^2 u}{\partial x^2} \right) v \right]_0^L - \left[EI \frac{\partial^2 u}{\partial x^2} \frac{\partial v}{\partial x} \right]_0^L}_{=0, \text{ cdt. limites homogènes}} + \int_0^L EI \frac{\partial^2 u}{\partial x^2} \cdot \frac{\partial^2 v}{\partial x^2} \, dx$$

$\left. \begin{array}{l} =0, \text{ cdt. limites homogènes} \\ \text{opérateur différentiel de frontière} \end{array} \right\} Hu_{x=0 \text{ ou } L} = \left[\begin{array}{l} \frac{\partial}{\partial x} \left(EI \left(\frac{\partial^2 u}{\partial x^2} \right) \right) \\ EI \left(\frac{\partial^2 u}{\partial x^2} \right) \end{array} \right]_{x=0 \text{ ou } L} \quad \text{ou} \quad \left[\begin{array}{l} \frac{\partial u}{\partial x} \\ u \end{array} \right]_{x=0 \text{ ou } L}$

$$\Rightarrow a(u, v) = \int_0^L EI \frac{\partial^2 u}{\partial x^2} \cdot \frac{\partial^2 v}{\partial x^2} \, dx$$

I – Modes de vibration

Bilan :

Soit ϕ_i solution harmonique libre (cdts. limites homogènes), il existe ω_i tel que

$$\boxed{A\phi_i = \rho\omega_i^2 \phi_i} \quad \Leftrightarrow \quad \boxed{a(\phi_i, v) = \omega_i^2 (\rho\phi_i, v) \quad \forall v}$$

+ cdts. limites

(ϕ_i, ω_i) est appelé le mode propre i

Formule de Green, formulation équivalente à la formulation forte : $\int_{\Omega} u.Av.d\Omega = (u, Av) = (Au, v) + [...]$

II – Propriétés des modes propres

II-1- Orthogonalité des modes propres

$$\begin{array}{l} \text{Soit } (\omega_n, \phi_n) \text{ mode propre} \\ \text{Soit } (\omega_p, \phi_p) \text{ mode propre} \end{array} \quad \Rightarrow \quad \begin{array}{l} a(\phi_n, \phi_p) = \omega_n^2 (\rho \phi_n, \phi_p) \\ a(\phi_p, \phi_n) = \omega_p^2 (\rho \phi_p, \phi_n) \end{array}$$

$$\begin{array}{l} \text{Par soustraction membre à membre :} \\ \Rightarrow \end{array} \quad (\omega_n^2 - \omega_p^2) (\rho \phi_p, \phi_n) = 0$$

$$\Rightarrow \quad (\rho \phi_p, \phi_n) = 0 \quad (\text{produit scalaire})$$

Les modes propres sont orthogonaux suivant le produit scalaire $(\rho \cdot, \cdot)$.

Remarque : $(\rho \cdot, \cdot)$ est une forme bilinéaire symétrique, définie et positive sur l'espace vectoriel des solutions

II – Propriétés des modes propres

II-2- Unicité et normalisation

Soit (ω_n, ϕ_n) mode propre

Soit α un nombre réel

$$\text{par définition : } A\phi_n = \rho\omega_n^2 \phi_n$$

alors ϕ_n est aussi solution

$$A\alpha\phi_n = \rho\omega_n^2 \alpha\phi_n$$

Par conséquent ϕ_n est défini à un coefficient multiplicatif près.

Choix de normalisation, pour définir l'unicité : $\boxed{(\rho\phi_n, \phi_n) = 1}$

Conséquence : les modes propres sont une base orthogonale (voire orthonormée) de l'espace des solutions.

On peut ainsi représenter la solution sous la forme : $u(x, t) = \sum_n \lambda_n(t) \cdot \phi_n(x)$

λ_n coordonnée généralisée dans la base modale

Remarque : on démontre qu'il existe une infinité de modes propres (espace des solutions de dimension infinie)

III – Synthèse modale

III-1- Base modale

On peut représenter toute solution sous la forme : $u(x, t) = \sum_i q_i(t) \cdot \phi_i(x)$

Formulation forte : $Au = -\rho\ddot{u} + f$ et cdt. limites

Formulation faible :

$$\int_{\Omega} Au \cdot \phi_j \, dx + \int_{\Omega} \rho \ddot{u} \cdot \phi_j \, dx = \int_{\Omega} f \cdot \phi_j \, dx \quad \forall \phi_j$$

$$\int_{\Omega} A \sum_i q_i(t) \cdot \phi_i(x) \cdot \phi_j \, dx + \int_{\Omega} \rho \sum_i \ddot{q}_i(t) \cdot \phi_i(x) \cdot \phi_j \, dx = \int_{\Omega} f \cdot \phi_j \, dx \quad \forall \phi_j$$

intégration par parties

$$\sum_i q_i(t) \cdot a(\phi_i, \phi_j) - \int_{\partial\Omega} \left(H \sum_i q_i \cdot \phi_i \right) \cdot \phi_j \, dx + \ddot{q}_i = f_j$$

opérateur différentiel de frontière

$$\omega_j^2 q_j - F_j + \ddot{q}_i = f_j$$

$$\ddot{q}_i + \omega_j^2 q_j = F_j + f_j$$

Une équation pour chaque mode j

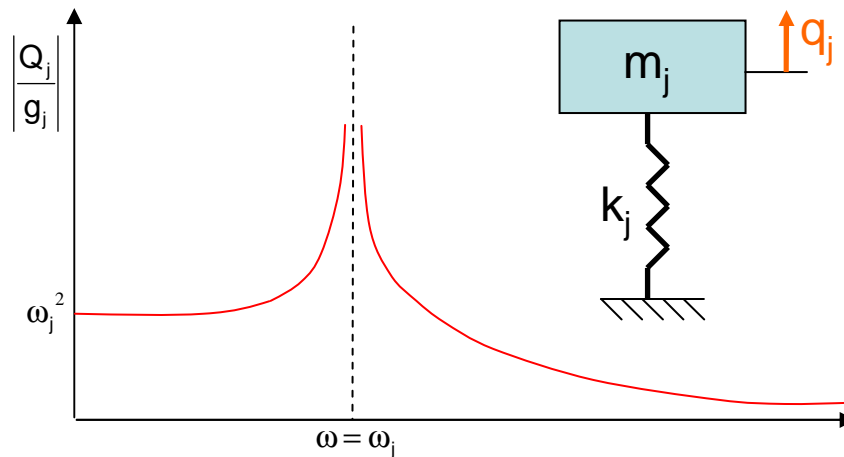
Équation de base pour le calcul en base modale

III – Synthèse modale

III-1- Base modale (suite)

Réponse harmonique

Soit $F_j + f_j = g_j e^{i\omega t}$ alors $q_j = Q_j e^{i\omega t} + \text{forme transitoire}$



Forme analogue à celle d'un oscillateur harmonique : résolution identique pour q_j dans tous les cas :

- réponse forcée
- analyse de Fourier
- intégration, réponse transitoire ...

$$\omega_j^2 = \frac{k_j}{m_j} \quad \text{pulsation propre}$$

m_j masse modale

k_j raideur modale

III – Synthèse modale

III-2- Synthèse modale – effet de troncature

$Au = -\rho\ddot{u} + f$ et cdt. limites

Calcul des modes propres (ϕ_i, ω_i)

$$u(x, t) = \sum_i q_i(t) \cdot \phi_i(x)$$

$$\ddot{q}_i + \omega_i^2 q_i = F_j + f_j$$

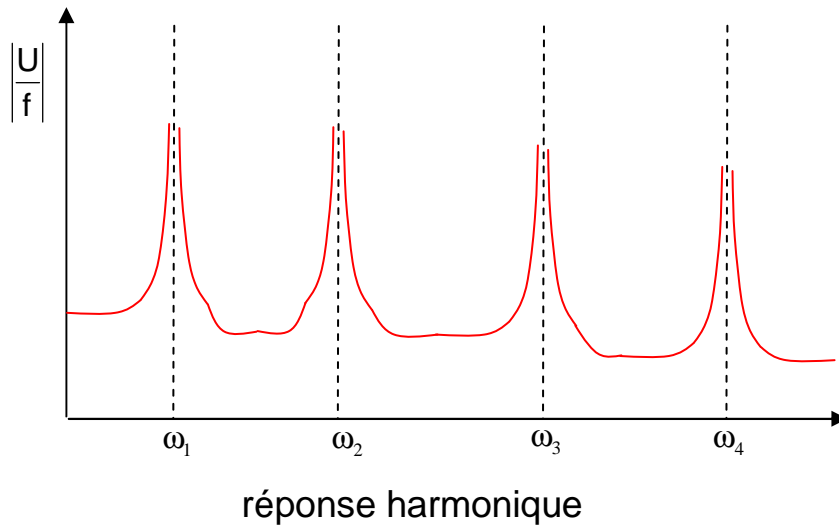
Calcul des q_j

Reconstruction de la solution

$$u(x, t) = \sum_{i=1}^{\infty} q_i(t) \cdot \phi_i(x)$$

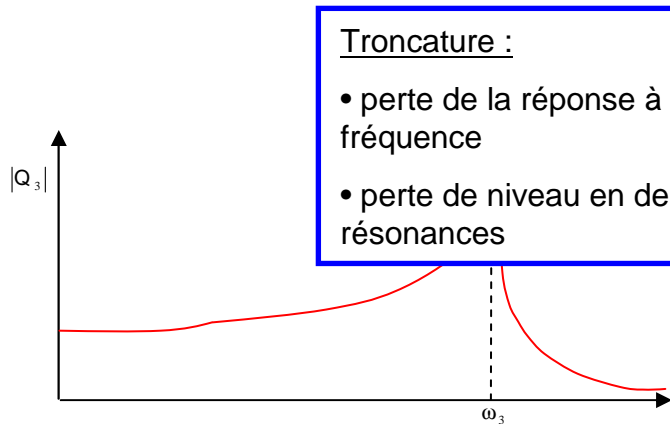
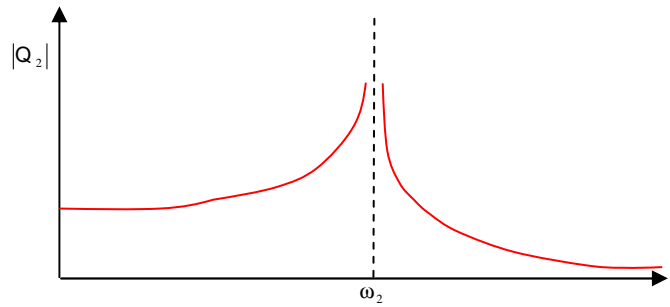
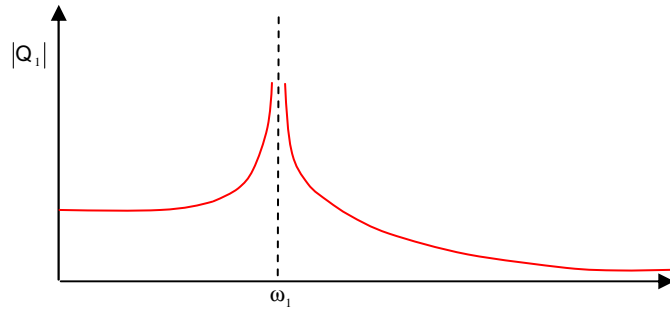
$$\tilde{u}(x, t) = \sum_{i=1}^N q_i(t) \cdot \phi_i(x) \quad \text{troncature à } N$$

effet de troncature



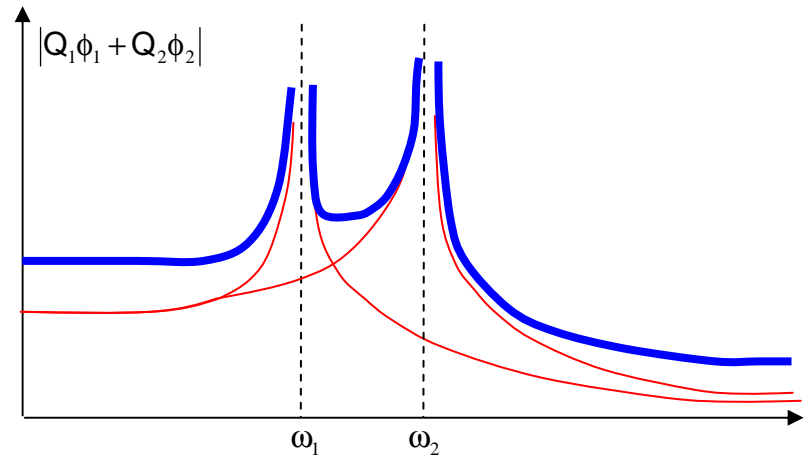
III – Synthèse modale

III-2- Synthèse modale – effet de troncature (suite)



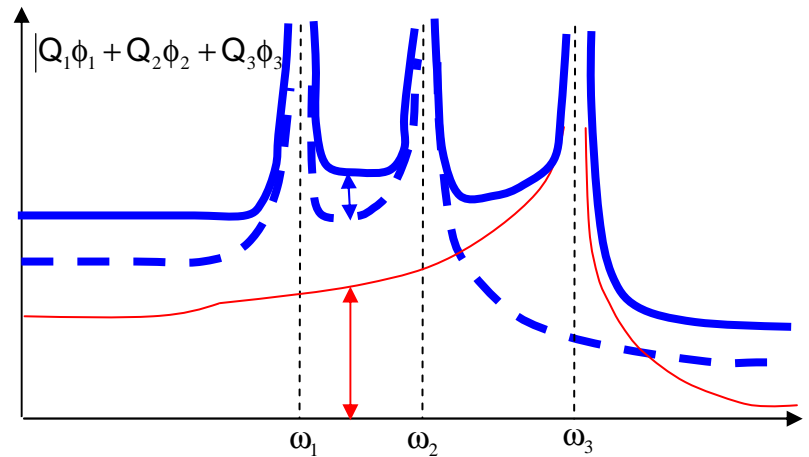
$$\tilde{u}(x, t) = \sum_{i=1}^N q_i(t) \cdot \phi_i(x) \quad \text{troncature à } N$$

effet de troncature



Troncature :

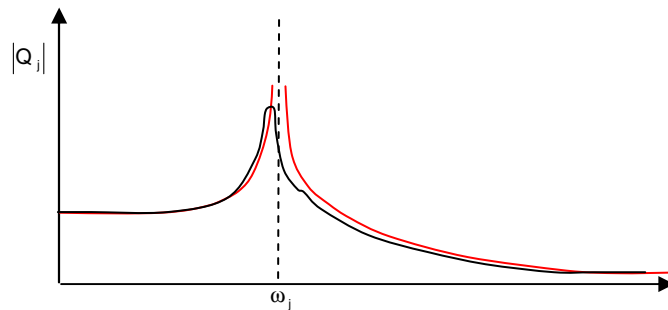
- perte de la réponse à plus haute fréquence
- perte de niveau en dehors des résonances



III – Synthèse modale

III-3- Amortissement

Constat : valeur finie de la réponse en résonance, effet de l'amortissement (analogie système 1ddl)



$$\ddot{q}_i + 2\xi_j \omega_j \dot{q}_j + \omega_j^2 q_j = F_j + f_j$$

$$\xi_j = \frac{c_j}{2m_j \omega_j} \text{ taux d'amortissement}$$

$$c_j \quad \text{coefficient d'amortissement}$$

Hypothèse de Basile : chaque équation modale a son propre amortissement; il n'y a pas de couplage.

C'est-à-dire qu'il existe une fonction « potentiel de dissipation » associée à une force visqueuse qui travaille. On suppose alors que l'orthogonalité des modes est préservée (hyp. de non couplage des modes par les effets de dissipation).

Bilan

Chapitre n+2

Calcul modal des structures

- I – Modes de vibrations
- II – Propriétés de modes
- III- Synthèse modale

Mode propre (ϕ_i, ω_i) solution harmonique libre aux équations homogènes du problème.

$$Au = -\rho\ddot{u}$$

$$a(u, v) = (\rho u, v) \quad \forall v$$

Modes propres = base orthogonale de l'espace des solutions

Les modes propres sont orthogonaux suivant le produit scalaire $(\rho \cdot, \cdot)$.

On peut représenter toute solution sous la forme : $u(x, t) = \sum_i q_i(t) \cdot \phi_i(x)$

$$\ddot{q}_i + 2\xi_j \omega_j \dot{q}_j + \omega_j^2 q_j = F_j + f_j$$