

Vibration des systèmes continus par la Méthode de Rayleigh-Ritz.

La méthode de Rayleigh-Ritz est une méthode approchée utile pour des systèmes continus de forme éventuellement complexe, sert à approximer les fréquences propres et la forme des modes propres. les hypothèses raisonnables pour la déformation du système : les déplacements vérifient les conditions aux limites géométriques.

les étapes de calcul :

- calcul des énergies cinétiques et potentielles

- Equations de Lagrange \rightarrow éq du M.V.

\hookrightarrow une seule fonction de forme : Méthode de Rayleigh.

\hookrightarrow plusieurs fonctions de forme : Méthode de Ritz.

Expressions générales des énergies cinétique et potentielle

\hookrightarrow pour les vibrations longitudinales :

$$E_c = \frac{1}{2} \int_0^L \rho S \left(\frac{\partial u(x,t)}{\partial t} \right)^2 dx$$

$$E_p = \frac{1}{2} \int_0^L ES \left(\frac{\partial u(x,t)}{\partial x} \right)^2 dx$$

\hookrightarrow pour les vibrations de flexion :

$$E_c = \frac{1}{2} \int_0^L \rho S \left(\frac{\partial v(x,t)}{\partial t} \right)^2 dx$$

$$E_p = \frac{1}{2} \int_0^L EI \left(\frac{\partial^2 v(x,t)}{\partial x^2} \right)^2 dx$$

\hookrightarrow pour les vibrations de torsion des arbres :

$$E_c = \frac{1}{2} \int_0^L J \rho \left(\frac{\partial \theta(x,t)}{\partial t} \right)^2 dx$$

$$E_p = \frac{1}{2} \int_0^L G J_p \left(\frac{\partial \theta(x,t)}{\partial x} \right)^2 dx$$

Exemple 1:

calculer la plus basse fréquence de la poutre en flexion de la figure suivante par la méthode de Rayleigh.
Utiliser la fonction de déplacement $3\left(\frac{x}{L}\right)^2 - \left(\frac{x}{L}\right)^3$.

$$v(x,t) = [N] \{q\} = [N] \{A\} \sin \omega t$$

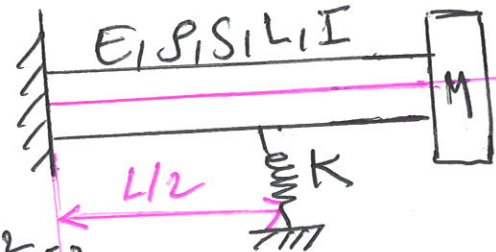
↓
↓
↓
↓
↓
↓

Déplacement de flexion Matrice des fils de déplacement Vitesse générale Amplitudes Modes propres.

Dans notre cas :

$$v(x,t) = \left[3\left(\frac{x}{L}\right)^2 - \left(\frac{x}{L}\right)^3 \right] q(t) \quad ; \quad q(t) : \text{coordonnée généralisée.}$$

$$\hookrightarrow E_c = \frac{1}{2} \int_0^L \rho S \left(\frac{\partial v(x,t)}{\partial t} \right)^2 dx = \frac{1}{2} \int_0^L \rho S \left[3\left(\frac{x}{L}\right)^2 - \left(\frac{x}{L}\right)^3 \right]^2 \dot{q}^2 dx.$$



$$E_{c \text{ poutre}} = 0,4714 \rho S L \dot{q}^2$$

$$\hookrightarrow E_{\text{masse}} = \frac{1}{2} M [\dot{v}(L)]^2 = \frac{1}{2} M \left[3\left(\frac{L}{L}\right)^2 - \left(\frac{L}{L}\right)^3 \right]^2 \dot{q}^2$$

$$E_{\text{masse}} = 2M \dot{q}^2$$

$$\text{Donc } E_c = E_{c \text{ poutre}} + E_{\text{masse}} = (0,4714 \rho S L + 2M) \dot{q}^2$$

$$\hookrightarrow E_{p \text{ poutre}} = \frac{1}{2} \int_0^L EI \left[\frac{\partial^2 v(x,t)}{\partial x^2} \right]^2 dx = \frac{1}{2} \int_0^L EI \left[\frac{6}{L^2} - \frac{6x}{L^3} \right] q^2 dx$$

$$E_{p \text{ poutre}} = \frac{6EI}{L^3} q^2$$

$$\hookrightarrow E_{\text{ressort}} = \frac{1}{2} K \left[v\left(\frac{L}{2}\right) \right]^2 = \frac{1}{2} K \left[3\left[\frac{L}{2}\right]^2 - \left[\frac{L}{2}\right]^3 \right]^2 q^2$$

$$E_{\text{ressort}} = 0,1953 K q^2$$

$$E_p = E_{p \text{ poutre}} + E_{\text{ressort}} = \left[\frac{6EI}{L^3} + 0,1953 K \right] q^2$$

En appliquant l'équation de Lagrange:

$$\frac{d}{dt} \left(\frac{\partial E_c}{\partial \dot{q}} \right) - \frac{\partial E_c}{\partial q} + \frac{\partial E_p}{\partial q} = 0$$

on trouve: $(4M + 0,9428 \rho S L) \ddot{q} + \left(\frac{12EI}{L^3} + 0,3906K \right) q = 0$

on prend $q = A \sin \omega t$

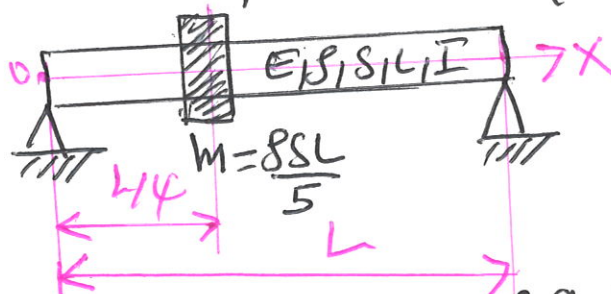
on a $\left\{ \left(\frac{12EI}{L^3} + 0,3906K \right) - (4M + 0,9428 \rho S L) \omega^2 \right\} A = 0$

si $A \neq 0 \Rightarrow \frac{12EI}{L^3} + 0,3906K = (4M + 0,9428 \rho S L) \omega^2$

$$\Rightarrow \omega = \sqrt{\frac{12EI/L^3 + 0,3906K}{4M + 0,9428 \rho S L}}$$

Exemple 2:

Soit une poutre en flexion appuyée aux deux extrémités et ayant une masse concentrée $M = \frac{\rho S L}{5}$ au quart de sa longueur. Calculer les deux premières fréquences et les modes correspondants par la méthode de Rayleigh-Ritz. Utiliser les fonctions de déplacements $\sin\left(\frac{n\pi x}{L}\right)$ avec $n=1, 2, 3$.



$$v(x,t) = \left[\sin\left(\frac{\pi x}{L}\right) \quad \sin\left(\frac{2\pi x}{L}\right) \quad \sin\left(\frac{3\pi x}{L}\right) \right] \begin{Bmatrix} q_1 \\ q_2 \\ q_3 \end{Bmatrix}$$

$$v(x,t) = \sin\frac{\pi x}{L} q_1 + \sin\frac{2\pi x}{L} q_2 + \sin\frac{3\pi x}{L} q_3$$

$$E_c = E_{c \text{ poutre}} + E_{c \text{ masse}}$$

$$E_{c \text{ poutre}} = \frac{1}{2} \int_0^L \rho S \left(\frac{\partial v(x,t)}{\partial t} \right)^2 dx$$

$$= \frac{1}{2} \int_0^L \rho S \left[\sin^2 \frac{\pi x}{L} \dot{q}_1 + \sin^2 \frac{2\pi x}{L} \dot{q}_2 + \sin^2 \frac{3\pi x}{L} \dot{q}_3 \right]^2 dx$$

$$= \frac{1}{2} \int_0^L \rho S \left(\sin^2 \frac{\pi x}{L} \dot{q}_1^2 + \sin^2 \frac{2\pi x}{L} \dot{q}_2^2 + \sin^2 \frac{3\pi x}{L} \dot{q}_3^2 \right) dx$$

Rq: les autres termes sont nuls.

$$= \frac{1}{2} \rho S \left[\int_0^L \sin^2 \frac{\pi x}{L} \dot{q}_1^2 dx + \int_0^L \sin^2 \frac{2\pi x}{L} \dot{q}_2^2 dx + \int_0^L \sin^2 \frac{3\pi x}{L} \dot{q}_3^2 dx \right]$$

$$= \frac{1}{2} \rho S \left[\frac{L}{2} (\dot{q}_1^2 + \dot{q}_2^2 + \dot{q}_3^2) \right]$$

$$E_{\text{poterie}} = \frac{\rho S L}{4} (\dot{q}_1^2 + \dot{q}_2^2 + \dot{q}_3^2)$$

$$\hookrightarrow E_{\text{masse}} = \frac{1}{2} m \left(\frac{\partial v(x,t)}{\partial t} \right)_{x=\frac{L}{4}}^2 = \frac{\rho S L}{10} \left(\sin^2 \frac{\pi}{4} \dot{q}_1 + \sin^2 \frac{\pi}{2} \dot{q}_2 + \sin^2 \frac{3\pi}{4} \dot{q}_3 \right)^2$$

$$E_{\text{masse}} = \frac{\rho S L}{10} \left[\frac{\sqrt{2}}{2} \dot{q}_1 + \dot{q}_2 + \frac{\sqrt{2}}{2} \dot{q}_3 \right]^2$$

$$\hookrightarrow E_{\text{poterie}} = E_p = \frac{1}{2} \int_0^L EI \left(\frac{\partial^2 v(x,t)}{\partial x^2} \right)^2 dx$$

$$\frac{\partial v(x,t)}{\partial x} = \frac{\pi}{L} \cos\left(\frac{\pi x}{L}\right) q_1 + \frac{2\pi}{L} \cos\left(\frac{2\pi x}{L}\right) q_2 + \frac{3\pi}{L} \cos\left(\frac{3\pi x}{L}\right) q_3$$

$$\frac{\partial^2 v(x,t)}{\partial x^2} = -\frac{\pi^2}{L^2} \sin\left(\frac{\pi x}{L}\right) q_1 - \frac{4\pi^2}{L^2} \sin\left(\frac{2\pi x}{L}\right) q_2 - \frac{9\pi^2}{L^2} \sin\left(\frac{3\pi x}{L}\right) q_3$$

$$E_p = \frac{1}{2} \int_0^L EI \left[\frac{\pi^4}{L^4} \sin^2\left(\frac{\pi x}{L}\right) q_1^2 + \frac{16\pi^4}{L^4} \sin^2\left(\frac{2\pi x}{L}\right) q_2^2 + \frac{81\pi^4}{L^4} \sin^2\left(\frac{3\pi x}{L}\right) q_3^2 \right] dx$$

Rq: les autres termes sont nuls.

$$= \frac{1}{2} \int_0^L EI \frac{\pi^4}{L^4} \left[\frac{L}{2} (q_1^2 + 16q_2^2 + 81q_3^2) \right] = \frac{EI \pi^4}{4L^3} [q_1^2 + 16q_2^2 + 81q_3^2]$$

$$E_p = \frac{EI \pi^4}{4L^3} [q_1^2 + 16q_2^2 + 81q_3^2]$$

\hookrightarrow Eq de Lagrange:

$$\frac{d}{dt} \left(\frac{\partial E_c}{\partial \dot{q}_i} \right) - \frac{\partial E_c}{\partial q_i} + \frac{\partial E_p}{\partial q_i} = 0 \quad ; \quad i = 1, 3.$$

$$\Rightarrow \begin{cases} \frac{\rho S L}{2} \ddot{q}_1 + \frac{E I \pi^4}{2 L^3} q_1 = 0 \\ \frac{\rho S L}{2} \ddot{q}_2 + \frac{16 E I \pi^4}{2 L^3} q_2 = 0 \\ \frac{\rho S L}{2} \ddot{q}_3 + \frac{81 E I \pi^4}{2 L^3} q_3 = 0 \end{cases} \quad (\text{sans masse m})$$

et avec masse m :

$$\Rightarrow \begin{cases} \frac{\rho S L}{2} \ddot{q}_1 + \frac{\rho S L \sqrt{2}}{5} \left[\frac{\sqrt{2}}{2} \ddot{q}_1 + \ddot{q}_2 + \frac{\sqrt{2}}{2} \ddot{q}_3 \right] + \frac{E I \pi^4}{2 L^3} q_1 = 0 \\ \frac{\rho S L}{2} \ddot{q}_2 + \frac{\rho S L}{5} \left[\frac{\sqrt{2}}{2} \ddot{q}_1 + \ddot{q}_2 + \frac{\sqrt{2}}{2} \ddot{q}_3 \right] + \frac{16 E I \pi^4}{2 L^3} q_2 = 0 \\ \frac{\rho S L}{2} \ddot{q}_3 + \frac{\rho S L \sqrt{2}}{5} \left[\frac{\sqrt{2}}{2} \ddot{q}_1 + \ddot{q}_2 + \frac{\sqrt{2}}{2} \ddot{q}_3 \right] + \frac{81 E I \pi^4}{2 L^3} q_3 = 0 \end{cases}$$

$$\Rightarrow \rho S L \begin{bmatrix} 0,6 & 0,1414 & 0,11 \\ 0,1414 & 0,7 & 0,1414 \\ 0,11 & 0,1414 & 0,6 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \ddot{q}_1 \\ \ddot{q}_2 \\ \ddot{q}_3 \end{bmatrix} + \frac{E I \pi^4}{2 L^3} \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & 16 & 0 \\ 0 & 0 & 81 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} q_1 \\ q_2 \\ q_3 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix}$$

on prend $q_i = A_i \sin \omega t$ avec $i = 1-3$.

on trouve :

$$\underbrace{\begin{bmatrix} \left(\frac{E I \pi^4}{2 L^3} - 0,6 \rho S L \omega^2 \right) & (-0,1414 \omega^2 \rho S L) & (-0,11 \omega^2 \rho S L) \\ (-0,1414 \omega^2 \rho S L) & \left(\frac{8 E I \pi^4}{L^3} - 0,7 \omega^2 \rho S L \right) & (-0,1414 \rho S L \omega^2) \\ (-0,11 \omega^2 \rho S L) & (-0,1414 \omega^2 \rho S L) & \left(\frac{81 E I \pi^4}{2 L^3} - 0,6 \omega^2 \rho S L \right) \end{bmatrix}}_{[B]} \begin{bmatrix} A_1 \\ A_2 \\ A_3 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix}$$

Si $(A_1, A_2, A_3) \neq (0, 0, 0) \Rightarrow \det[B] = 0$

après calcul on trouve les pulsations et les vecteurs propres :

$\hookrightarrow \omega_0 = 0 ; \begin{pmatrix} 1 \\ 1 \\ 1 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} A_1 \\ A_2 \\ A_3 \end{pmatrix}_0 \Rightarrow$ Mode du corps rigide.

$\hookrightarrow \omega_1 = \frac{81991}{L^2} \sqrt{\frac{E I}{\rho S}} \Rightarrow$ le vecteur $\begin{pmatrix} 1 \\ 0,10159 \\ 0,0021 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} A_1 \\ A_2 \\ A_3 \end{pmatrix}_1$ -5-

$$\omega_3 = \frac{3\pi^2 EI}{L^3} \sqrt{\frac{EI}{\rho S}} \Rightarrow \text{le vecteur } \begin{pmatrix} 1 \\ -3,835 \\ -0,1587 \end{pmatrix}_2 = \begin{pmatrix} A_1 \\ A_2 \\ A_3 \end{pmatrix}_2$$

Donc les modes correspondants sont.

$$\phi_i(x) = [N] \begin{pmatrix} A_1 \\ A_2 \\ A_3 \end{pmatrix}_i \quad (i=0, 1, 2)$$

$$\left\{ \begin{aligned} \phi_0(x) &= \sin\left(\frac{\pi x}{L}\right) + \sin\left(\frac{2\pi x}{L}\right) + \sin\left(\frac{3\pi x}{L}\right) \end{aligned} \right.$$

$$\phi_1(x) = \sin\frac{\pi x}{L} + 0,0189 \sin\left(\frac{2\pi x}{L}\right) + 0,0021 \sin\left(\frac{3\pi x}{L}\right)$$

$$\phi_2(x) = \sin\frac{\pi x}{L} - 3,835 \sin\left(\frac{2\pi x}{L}\right) - 0,1587 \sin\left(\frac{3\pi x}{L}\right)$$

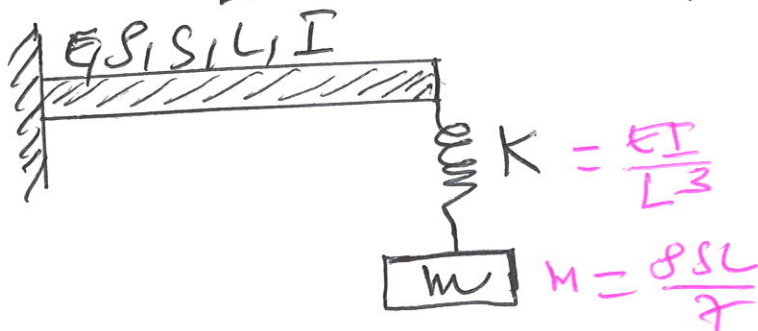
Exercice :

Le système représenté est constitué d'une poutre encastée - libre avec un système masse - ressort suspendu à l'extrémité libre. Utiliser la méthode de Rayleigh - Ritz pour calculer les trois premières fréquences et les vecteurs propres correspondants.

Utiliser $v(x,t) = \left(\frac{x}{L}\right)^2 q_1 + \left(\frac{x}{L}\right)^3 q_2$ et prendre q_3

comme déplacement de la masse (m).

De plus $K = \frac{EI}{L^3}$ et $m = \frac{\rho S L}{7}$.



$$\begin{aligned}
 U_{\text{cin}} &= \frac{1}{2} \int_0^L \rho S \left(\frac{\partial v(x,t)}{\partial t} \right)^2 dx \\
 &= \frac{1}{2} \rho S \int_0^L \left(\frac{x}{L} \right)^4 \dot{q}_1^2 dx + \frac{1}{2} \rho S \int_0^L \left(\frac{x}{L} \right)^6 \dot{q}_2^2 dx + \frac{1}{2} \int_0^L \rho S \frac{x^5}{L^2} \dot{q}_1 \dot{q}_2 dx
 \end{aligned}$$

$$U_{\text{cin}} = \frac{\rho S L}{10} \dot{q}_1^2 + \frac{\rho S L}{14} \dot{q}_2^2 + \frac{\rho S L}{6} \dot{q}_1 \dot{q}_2$$

$$U_{\text{cin}} = \frac{1}{2} m \dot{q}_3^2 = \frac{\rho S L}{14} \dot{q}_3^2$$

$$U_{\text{c}} = \frac{\rho S L}{10} \dot{q}_1^2 + \frac{\rho S L}{14} \dot{q}_2^2 + \frac{\rho S L}{6} \dot{q}_1 \dot{q}_2 + \frac{\rho S L}{14} \dot{q}_3^2$$

$$U_{\text{élast}} = \frac{1}{2} \int_0^L EI \left(\frac{\partial^2 v(x,t)}{\partial x^2} \right)^2 dx = \frac{1}{2} \int_0^L EI \left(\frac{2}{L^2} q_1 + \frac{6x}{L^3} q_2 \right)^2 dx$$

$$U_{\text{élast}} = \frac{2EI}{L^3} q_1^2 + \frac{6EI}{L^3} q_1 q_2 + \frac{6EI}{L^3} q_2^2$$

$$U_{\text{ressort}} = \frac{1}{2} K (q_1 + q_2 - q_3)^2 \quad ; \quad E_{\text{ressort}} = \frac{1}{2} K [v(L,t) - q_3]^2$$

$$U_{\text{ressort}} = \frac{1}{2} \frac{EI}{L^3} (q_1^2 + q_2^2 + q_3^2 + 2q_1 q_2 - 2q_1 q_3 - 2q_2 q_3)$$

L'application de l'eqt de Lagrange donne:

$$\rho S L \begin{bmatrix} 1/10 & 0 & 0 \\ 1/6 & 1/14 & 0 \\ 0 & 0 & 1/14 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \ddot{q}_1 \\ \ddot{q}_2 \\ \ddot{q}_3 \end{bmatrix} + \frac{EI}{L^3} \begin{bmatrix} 5 & 7 & -1 \\ 7 & 13 & -1 \\ -1 & -1 & -1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} q_1 \\ q_2 \\ q_3 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix}$$

On prend $q_i = A_i \sin \omega t$; $i = 1, 2, 3$.

après remplacement dans le système des EOM, et après calcul:

$$\omega_1 = \frac{2,143}{L^2} \sqrt{\frac{EI}{\rho S}} \quad ; \quad \begin{pmatrix} A_1 \\ A_2 \\ A_3 \end{pmatrix}_1 = \begin{pmatrix} 0,15308 \\ -0,1841 \\ 1 \end{pmatrix}_1$$

$$\omega_2 = \frac{4,346}{L^2} \sqrt{\frac{EI}{\rho S}} \quad ; \quad \begin{pmatrix} A_1 \\ A_2 \\ A_3 \end{pmatrix}_2 = \begin{pmatrix} 1 \\ -0,4077 \\ -0,3486 \end{pmatrix}_2$$

$$\omega_3 = \frac{24,92}{L^2} \sqrt{\frac{EI}{\rho S}} \quad ; \quad \begin{pmatrix} A_1 \\ A_2 \\ A_3 \end{pmatrix}_3 = \begin{pmatrix} -0,8215 \\ 1 \\ -0,0010 \end{pmatrix}_3$$