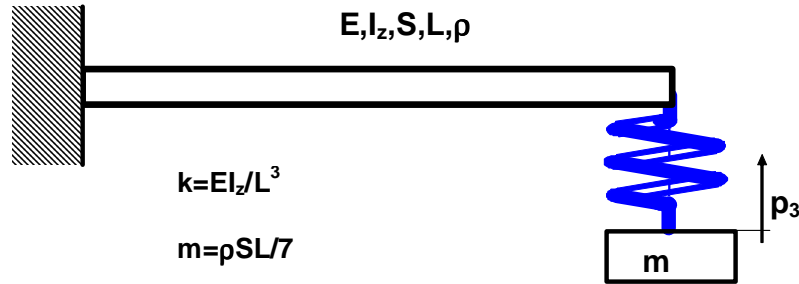


## Systèmes continus

Soit la structure de la **Figure 1**. Elle est composée d'une poutre rectiligne de longueur  $L$  travaillant en flexion, d'une masse et d'un ressort. La poutre est encastrée à une extrémité, une masse est suspendue à l'autre extrémité libre par l'intermédiaire d'un ressort.

Les mouvements s'effectuent dans le plan  $xAy$  de la figure. Pour la poutre, les effets secondaires de cisaillement et d'inertie de rotation sont négligés.



**Figure 1 : poutre encastré avec masse et ressort.**

Les caractéristiques sont :  $E$  le module de Young,  $L$  la longueur totale de la poutre,  $\rho$  la masse volumique et  $I_z$  le moment d'inertie de flexion par rapport à l'axe  $z$  (perpendiculaire au plan de la figure et passant par le centre de gravité de la section droite  $S$ ),  $k$  la raideur du ressort et  $m$  la masse suspendue. Par commodité, on posera

$$m = \frac{\rho SL}{7} \quad k = \frac{EI_z}{L^3},$$

Le déplacement latéral  $v(t)$  de la poutre est approximé par la fonction (spatiale et temporelle) :

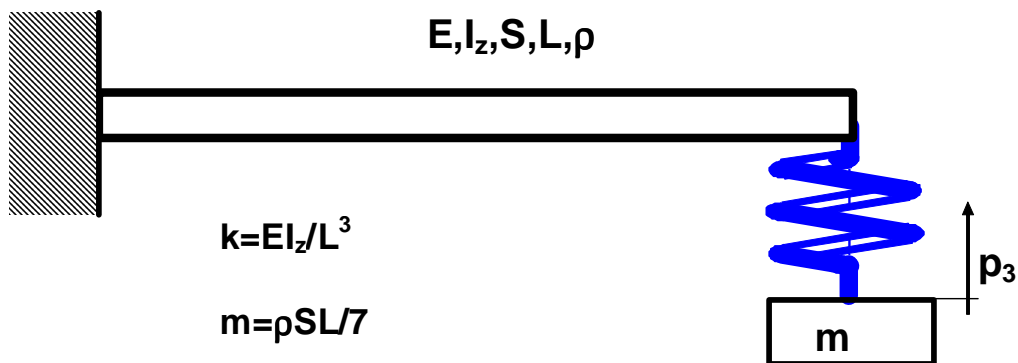
$$v(x, t) = \left(\frac{x}{L}\right)^2 p_1(t) + \left(\frac{x}{L}\right)^3 p_2(t)$$

- a) Calculer l'énergie cinétique et l'énergie de déformation de la poutre.
- b) Calculer l'énergie cinétique de la masse  $m$ .
- c) Calculer l'énergie de déformation du ressort  $k$ .
- d) En utilisant les équations de Lagrange, donner l'expression matricielle de l'équation du mouvement.
- e) Calculer les premières pulsations propres du système.
- f) Comparer par rapport à une modélisation avec un **unique** élément fini de poutre.

# SYSTEMES CONTINUS

(Rayleigh-Ritz)

## Poutre en Flexion par une méthode Energétique



## Calcul de la 1<sup>ère</sup> fréquence

$I_z$  = inertie quadratique de section [ $m^4$ ]

$L$  = longueur de la poutre [ $m$ ]

$E$  = module Young [ $N/m^2$ ]

$S$  = section [ $m^2$ ] (constante)

$\rho$  = masse volumique [ $kg/m^3$ ]

## Rappels :

Energies cinétique et de déformation d'une poutre dans un mouvement de flexion dans le plan (sans effets secondaires).

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

$$U_{\text{poutre}} = \frac{1}{2} \int_0^L EI_z \left( \frac{\partial^2 v(x,t)}{\partial x^2} \right)^2 dx$$

On suppose :

$$v(x,t) = \left( \frac{x}{L} \right)^2 p_1(t) + \left( \frac{x}{L} \right)^3 p_2(t)$$

### **Rayleigh-Ritz**

$$v(x,t) = \left( \frac{x}{L} \right)^2 p_1(t) + \left( \frac{x}{L} \right)^3 p_2(t)$$

**Rayleigh-Ritz**

### Energies de la poutre seule :

$$T = \frac{1}{2} \int_0^L \rho S \left[ \left( \frac{x}{L} \right)^2 \dot{p}_1 + \left( \frac{x}{L} \right)^3 \dot{p}_2 \right]^2 dx$$

$$T = \rho S L \left[ \frac{\dot{p}_1^2}{10} + \frac{\dot{p}_2^2}{14} + \frac{\dot{p}_1 \dot{p}_2}{6} \right]$$

$$U = \frac{1}{2} \int_0^L E I_z \left[ \frac{2}{L^2} p_1 + \frac{6x}{L^3} p_2 \right]^2 dx$$

$$U = \frac{E I_z}{L^3} \left[ 2p_1^2 + 6p_2^2 + 6p_1 p_2 \right]$$

Participations du ressort et de la masse :

### Energie cinétique

$$T_{\text{ressort}} = \frac{1}{2} m \dot{p}_3^2 = \frac{\rho S L}{14} \dot{p}_3^2$$

### Energie de déformation (au point $x = L$ )

$$v(x, t) = \left(\frac{x}{L}\right)^2 p_1(t) + \left(\frac{x}{L}\right)^3 p_2(t)$$

$$v(L, t) = p_1 + p_2$$

$$\begin{aligned} U_{\text{ressort}} &= \frac{1}{2} k [(p_1 + p_2) - p_3]^2 \\ &= \frac{EI_z}{2L^3} [p_1^2 + p_2^2 + p_3^2 + 2p_1p_2 - 2p_2p_3 - 2p_1p_3] \end{aligned}$$

## Utilisation des équations de Lagrange

$$\frac{d}{dt} \left( \frac{\partial T}{\partial \dot{q}_i} \right) - \frac{\partial T}{\partial q_i} + \frac{\partial U}{\partial q_i} = 0$$

$$T_{\text{totale}} = \rho S L \left[ \frac{\dot{p}_1^2}{10} + \frac{\dot{p}_2^2}{14} + \frac{\dot{p}_1 \dot{p}_2}{6} + \frac{\dot{p}_3^2}{14} \right]$$

$$U_{\text{totale}} = \frac{EI_z}{2L^3} \left[ 5p_1^2 + 13p_2^2 + p_3^2 + 14p_1p_2 - 2p_2p_3 - 2p_1p_3 \right]$$

$\mathcal{L}(p_1)$ ,  $\mathcal{L}(p_2)$  et  $\mathcal{L}(p_3)$ ,

$$\rho S L \begin{bmatrix} \frac{1}{5} & \frac{1}{6} & 0 \\ \frac{1}{6} & \frac{1}{7} & 0 \\ 0 & 0 & \frac{1}{7} \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} \ddot{p}_1 \\ \ddot{p}_2 \\ \ddot{p}_3 \end{Bmatrix} + \frac{EI_z}{L^3} \begin{bmatrix} 5 & 7 & -1 \\ 7 & 13 & -1 \\ -1 & -1 & 1 \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} p_1 \\ p_2 \\ p_3 \end{Bmatrix} = 0$$

$$[M]\{\ddot{p}\} + [K]\{p\} = 0$$

Fréquences et modes :

$$\omega_1 = \frac{2.143}{L^2} \sqrt{\frac{EI_z}{\rho S}}$$

$$\phi_1 = \begin{Bmatrix} 0.5308 \\ -0.1871 \\ 1 \end{Bmatrix}$$

$$\omega_2 = \frac{4.346}{L^2} \sqrt{\frac{EI_z}{\rho S}}$$

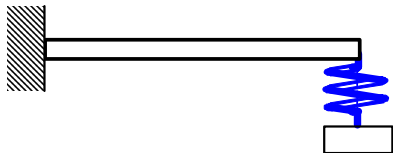
$$\phi_2 = \begin{Bmatrix} 1 \\ -0.4077 \\ -0.3486 \end{Bmatrix}$$

$$\omega_3 = \frac{34.92}{L^2} \sqrt{\frac{EI_z}{\rho S}}$$

$$\phi_3 = \begin{Bmatrix} -0.8215 \\ 1 \\ -0.0010 \end{Bmatrix}$$

## Résolutions numériques

Poutre avec masse et  
ressort

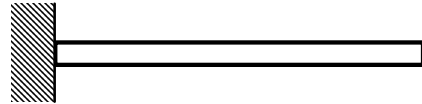


$$\omega_1 = \frac{2.143}{L^2} \sqrt{\frac{EI_z}{\rho S}}$$

$$\omega_2 = \frac{4.320}{L^2} \sqrt{\frac{EI_z}{\rho S}}$$

$$\omega_3 = \frac{22.13}{L^2} \sqrt{\frac{EI_z}{\rho S}}$$

Poutre seule



$$\omega_1 = \frac{3.533}{L^2} \sqrt{\frac{EI_z}{\rho S}}$$

$$\omega_2 = \frac{34.81}{L^2} \sqrt{\frac{EI_z}{\rho S}}$$