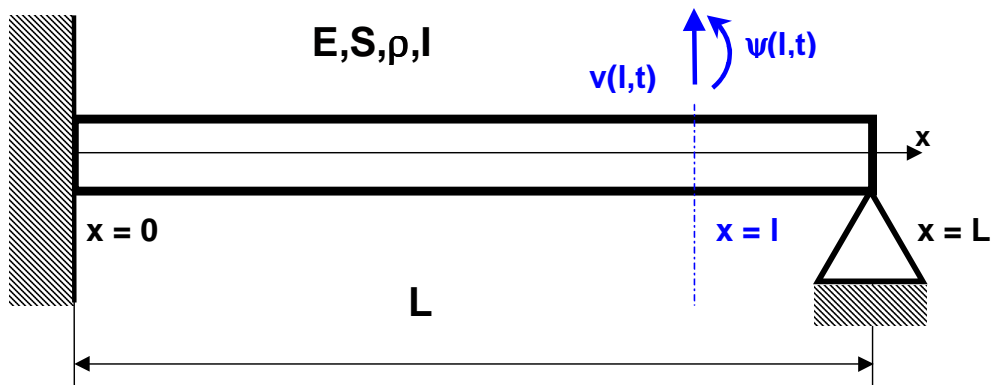


# SYSTEMES CONTINUS

## Calcul des fréquences et modes d'une poutre Encastrée-Appuyée en mouvement de flexion



### Calcul des fréquences et modes

$I$  = inertie de section [ $m^4$ ]

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

$S$  = section [ $m^2$ ]

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

### Equation différentielle

$$\rho S \frac{\partial^2 v}{\partial t^2} + EI \frac{\partial^4 v}{\partial x^4} = 0$$

La forme de la solution est :

$$v(x,t) = \phi(x)f(t)$$

$$\phi(x) = C \sin \beta x + D \cos \beta x + E \sinh \beta x + F \cosh \beta x$$

avec

$$\beta = \sqrt[4]{\frac{\rho S \omega^2}{EI}} \quad \text{et} \quad \omega \neq 0$$

Pente → dérivée première :

$$\frac{d\phi(x)}{dx} = \beta(C \cos \beta x - D \sin \beta x + E \cosh \beta x + F \sinh \beta x)$$

Moment fléchissant → dérivée deuxième :

$$\frac{d^2\phi(x)}{dx^2} = \beta^2(-C \sin \beta x - D \cos \beta x + E \sinh \beta x + F \cosh \beta x)$$

Effort tranchant → dérivée troisième :

$$\frac{d^3\phi(x)}{dx^3} = \beta^3(-C \cos \beta x + D \sin \beta x + E \cosh \beta x + F \sinh \beta x)$$

### Conditions aux limites en $x = 0$

*Déplacement latéral nul :*

$$v(x = 0, t) = 0 \quad \forall t \quad \text{donc} \quad \phi(x = 0) = 0$$

$$\begin{aligned} \phi(0) &= +D + F \\ &= 0 \end{aligned}$$

*Pente nulle :*

$$\frac{\partial v(x = 0, t)}{\partial x} = 0 \quad \forall t \quad \text{donc} \quad \frac{d\phi(x = 0)}{dx} = 0$$

$$\begin{aligned} \frac{d\phi(0)}{dx} &= \beta(C + E) \\ &= 0 \end{aligned}$$

### Conditions aux limites en $x = L$

*Déplacement latéral nul :*

$$v(x = L, t) = 0 \quad \forall t \quad \text{donc} \quad \phi(x = L) = 0$$

$$\begin{aligned} \phi(L) &= C \sin \beta L + D \cos \beta L + E \operatorname{sh} \beta L + F \operatorname{ch} \beta L \\ &= 0 \end{aligned}$$

*Moment fléchissant nul :*

$$EI \frac{\partial^2 v(x = L, t)}{\partial x^2} = 0 \quad \forall t \quad \text{donc} \quad EI \frac{d^2 \phi(x = L, t)}{dx^2} = 0$$

comme  $EI = \text{constant}$

$$\begin{aligned} \frac{d^2 \phi(L)}{dx^2} &= \beta^2 (-C \sin \beta L - D \cos \beta L + E \operatorname{sh} \beta L + F \operatorname{ch} \beta L) \\ &= 0 \end{aligned}$$

comme  $EI$  et  $\beta$  non nuls, il vient

$$0 = (-C \sin \beta L - D \cos \beta L + E \operatorname{sh} \beta L + F \operatorname{ch} \beta L)$$

Soit :

$$\begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 & 1 \\ 1 & 0 & 1 & 0 \\ \sin \beta L & \cos \beta L & \operatorname{sh} \beta L & \operatorname{ch} \beta L \\ -\sin \beta L & -\cos \beta L & \operatorname{sh} \beta L & \operatorname{ch} \beta L \end{bmatrix} \begin{bmatrix} C \\ D \\ E \\ F \end{bmatrix} \equiv \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix}$$

Pour avoir **C, D, E et F  $\neq 0$** , il faut que le **déterminant** soit nul.

D'où:

$$\begin{vmatrix} 0 & 1 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 1 & 0 \\ \sin \beta L & \cos \beta L & \operatorname{sh} \beta L & \operatorname{ch} \beta L - \cos \beta L \\ -\sin \beta L & -\cos \beta L & \operatorname{sh} \beta L & (\operatorname{ch} \beta L + \cos \beta L) \end{vmatrix} \equiv 0$$

$$-1 \begin{vmatrix} 1 & 1 & 0 \\ \sin \beta L & \operatorname{sh} \beta L & \operatorname{ch} \beta L - \cos \beta L \\ -\sin \beta L & \operatorname{sh} \beta L & (\operatorname{ch} \beta L + \cos \beta L) \end{vmatrix} \equiv 0$$

$$- \begin{vmatrix} 1 & 0 & 0 \\ \sin \beta L & \operatorname{sh} \beta L - \sin \beta L & \operatorname{ch} \beta L - \cos \beta L \\ -\sin \beta L & (\operatorname{sh} \beta L + \sin \beta L) & (\operatorname{ch} \beta L + \cos \beta L) \end{vmatrix}$$

Donc

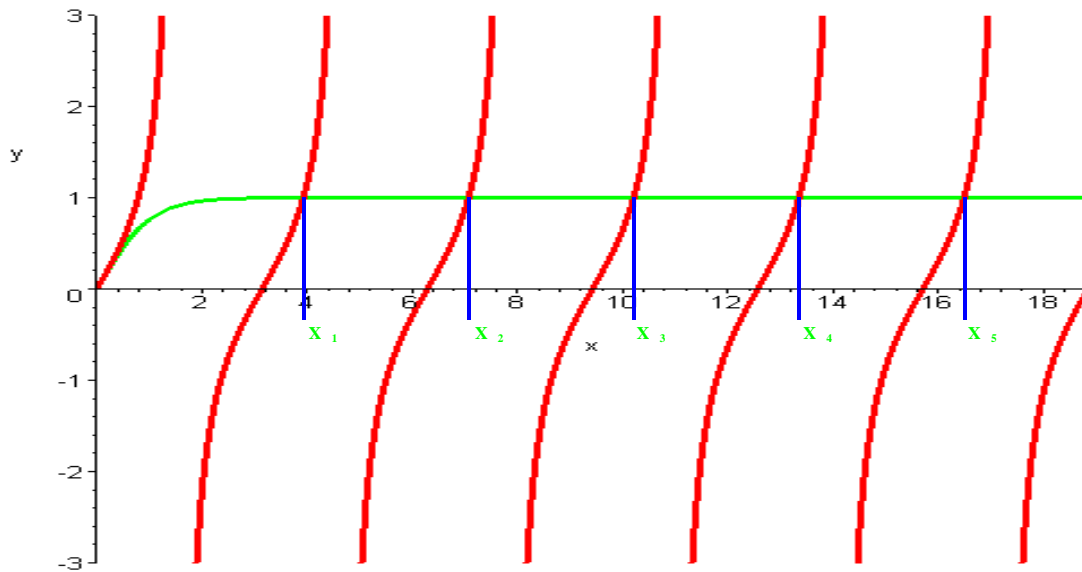
$$- \begin{vmatrix} \operatorname{sh} \beta L - \sin \beta L & \operatorname{ch} \beta L - \cos \beta L \\ \operatorname{sh} \beta L + \sin \beta L & \operatorname{ch} \beta L + \cos \beta L \end{vmatrix} \equiv 0$$

$$\operatorname{tg} \beta L = \operatorname{th} \beta L$$

Les solutions de cette équation peuvent s'obtenir graphiquement.

### Résolution graphique

Il suffit alors de tracer sur le même graphe  $Y = \operatorname{tg} X$  et  $Y = \operatorname{th} X$ , pour trouver les  $X_n$



Les pulsations de résonance d'une poutre E-A sont :

$$X_n = \beta_n L$$

donc

$$X_1 = 3.926 \quad X_1^2 = 15.41$$

$$X_2 = 7.068 \quad X_2^2 = 49.96$$

$$X_3 = 10.21 \quad X_3^2 = 104.2$$

$$X_4 = 13.35 \quad \rightarrow \quad X_4^2 = 178.2$$

$$X_5 = 16.49 \quad X_5^2 = 272.0$$

$$\text{si } n \text{ grand } X_n = (4n + 1) \frac{\pi}{4}$$

### Déformées modales :

A partir des conditions aux limites :

*Déplacement latéral nul en  $x = 0$  ( $F=-D$  et  $E=-C$ )*

$$\phi(x) = C(\sin \beta x - \operatorname{sh} \beta x) + D(\cos \beta x - \operatorname{ch} \beta x)$$

*Déplacement latéral nul en  $x = L$*

$$\begin{aligned}\phi(L) &= C(\sin \beta L - \operatorname{sh} \beta L) + D(\cos \beta L - \operatorname{ch} \beta L) \\ &= 0\end{aligned}$$

En exprimant C fonction de D

$$C = -D \frac{\cos \beta L - \operatorname{ch} \beta L}{\sin \beta L - \operatorname{sh} \beta L}$$

donc pour le  $i^{\text{ème}}$  mode

$$\phi_i(x) = D_i \left( -(\sin \beta_i x - \operatorname{sh} \beta_i x) \frac{\cos \beta_i L - \operatorname{ch} \beta_i L}{\sin \beta_i L - \operatorname{sh} \beta_i L} + (\cos \beta_i x - \operatorname{ch} \beta_i x) \right)$$

$$v(x,t) = \phi(x)f(t)$$

Le mode est défini à une constante multiplicative près (ici  $D_i$ )