

# MÉTHODE DES DÉPLACEMENTS

## Discrétisation et inconnues cinématiques des nœuds:

La structure doit être décomposée en nœuds et en barres.

Chaque nœud comporte des degrés de liberté (ou variables cinématiques) qu'il faut indiquer pour chaque nœud.

Pour une ossature plane, il y a 3 degrés de liberté par nœud:  $\begin{cases} u: \text{déplacement horizontal} \\ v: \text{déplacement vertical} \\ \Omega: \text{rotation du nœud} \end{cases}$

Au niveau des appuis, des valeurs peuvent être nulles:

Appui simple:  $v = 0$ . (appui roulant).

Articulation:  $u = 0$  et  $v = 0$  (valable pour un appui simple bloqué en translation).

Encastrement:  $u = 0$ ,  $v = 0$  et  $\Omega = 0$ .

Des degrés de liberté peuvent être liés entre eux suivant la géométrie et le chargement de la structure.

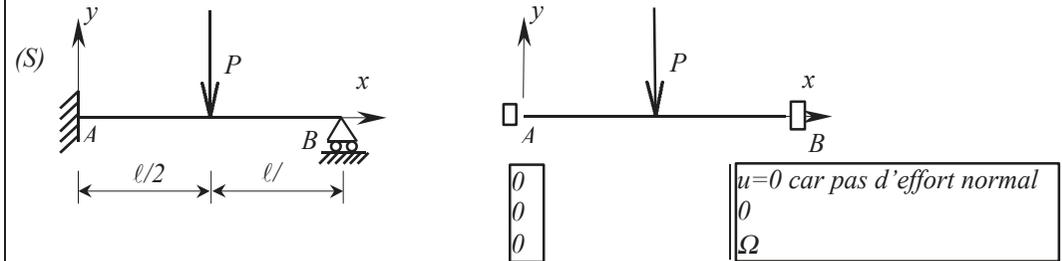
Le nombre total de degrés de liberté inconnus et indépendants indique le nombre d'équations que comportera le système.

Donc, il est important de ne pas négliger cette phase qui conditionne tout le reste et peut éviter des calculs inutiles.

## Efforts de liaisons:

Les efforts de liaisons  $N_{ij}$ ,  $N_{ji}$ ,  $V_{ij}$ ,  $V_{ji}$ ,  $M_{ij}$ ,  $M_{ji}$  sont déterminés à partir des équations établies pour une barre non chargée auxquelles il faut rajouter les  $N^0$ ,  $V^0$  et  $M^0$  aux appuis produits par le chargement pour la barre bi-encastree.

Exemple d'une structure hyperstatique de degré 1 :



Dans l'exemple, on obtient:

$$V_{AB} = \frac{EI}{\ell^2} (0 + 6\Omega + 0) + \frac{P}{2} \quad \text{et} \quad M_{AB} = \frac{EI}{\ell} (0 + 2\Omega + 0) + P\frac{\ell}{8}$$

$$V_{BA} = -\frac{EI}{\ell^2} (0 + 6\Omega + 0) + \frac{P}{2} \quad \text{et} \quad M_{BA} = \frac{EI}{\ell} (0 + 4\Omega + 0) - P\frac{\ell}{8}$$

## Équilibre des nœuds :

L'équilibre des différents nœuds permet de liasonner les équations des barres.

## Détermination des inconnues cinématiques:

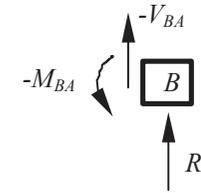
A partir de l'équilibre des nœuds, on établit un système d'équations comportant autant d'inconnues cinématiques (degrés de libertés inconnus) que d'équations.

Ce système se résout par substitution ou par combinaison linéaire entre les équations.

## Résolution de la structure:

Les inconnues cinématiques (ou degrés de liberté) étant déterminées, il ne reste plus qu'à déterminer les efforts à chaque extrémité des barres pour tracer les diagrammes de  $N$ ,  $V$ , et  $M_f$ .

Dans l'exemple, l'équilibre du nœud  $B$  donne :



$$R_B = V_{BA} \text{ et } M_{BA} = 0$$

Dans l'exemple:

$$M_{AB} = 0 = \frac{EI}{\ell} (4\Omega) - P\frac{\ell}{8} \quad \text{donc} \quad \Omega = + \frac{P\ell^2}{32 EI}$$

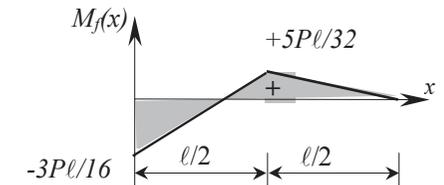
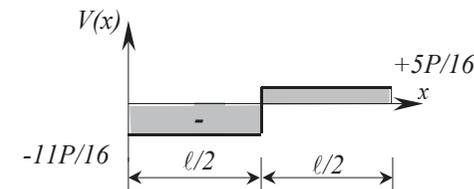
Dans l'exemple:

$$R_B = V_{BA} = -\frac{EI}{\ell^2} \left( 6 \cdot \frac{P\ell^2}{32 EI} \right) + \frac{P}{2} = -\frac{3P}{16} + \frac{P}{2} = -\frac{3P}{16} + \frac{8P}{16} = +\frac{5P}{16}$$

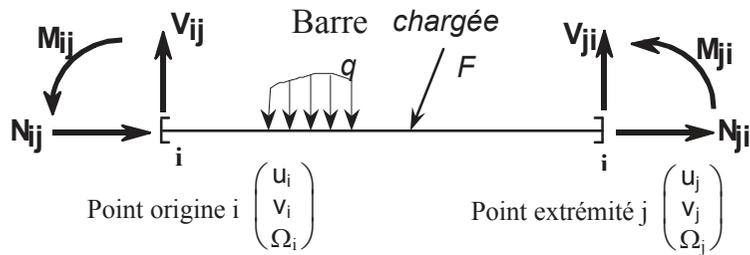
$$V_{AB} = \frac{EI}{\ell^2} \left( 6 \cdot \frac{P\ell^2}{32 EI} \right) + \frac{P}{2} = \frac{3P}{16} + \frac{P}{2} = \frac{3P}{16} + \frac{8P}{16} = +\frac{11P}{16}$$

$$M_{AB} = \frac{EI}{\ell} \left( 2 \cdot \frac{P\ell^2}{32 EI} \right) + P\frac{\ell}{8} = P\frac{\ell}{16} + P\frac{\ell}{8} = +\frac{3P\ell}{16}$$

D'où les diagrammes de  $V$  et  $M_f$ :



# Méthode des déplacements



Relations Efforts-Déplacements:  $[F] = [K] \cdot [D] + [F^0]$

$[K]$ : matrice de rigidité de la barre (indépendante du chargement).

$$\begin{bmatrix} N_{ij} \\ V_{ij} \\ M_{ij} \\ N_{ji} \\ V_{ji} \\ M_{ji} \end{bmatrix} = \frac{EI}{l} \begin{bmatrix} \frac{A}{I} & 0 & 0 & -\frac{A}{I} & 0 & 0 \\ 0 & \frac{12}{l^2} & \frac{6}{l} & 0 & -\frac{12}{l^2} & \frac{6}{l} \\ 0 & \frac{6}{l} & 4 & 0 & -\frac{6}{l} & 2 \\ -\frac{A}{I} & 0 & 0 & \frac{A}{I} & 0 & 0 \\ 0 & -\frac{12}{l^2} & -\frac{6}{l} & 0 & \frac{12}{l^2} & -\frac{6}{l} \\ 0 & \frac{6}{l} & 2 & 0 & -\frac{6}{l} & 4 \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} u_i \\ v_i \\ \Omega_i \\ u_j \\ v_j \\ \Omega_j \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} N_{ij}^0 \\ V_{ij}^0 \\ M_{ij}^0 \\ N_{ji}^0 \\ V_{ji}^0 \\ M_{ji}^0 \end{bmatrix}$$

Équivalent au système:

$$\begin{aligned} N_{ij} &= -\frac{EA}{l} (u_j - u_i) + N_{ij}^0 \\ V_{ij} &= \frac{EI}{l^2} \left( 6\Omega_i + 6\Omega_j - 12 \frac{v_i - v_j}{l} \right) + V_{ij}^0 \\ M_{ij} &= \frac{EI}{l} \left( 4\Omega_i + 2\Omega_j - 6 \frac{v_i - v_j}{l} \right) + M_{ij}^0 \\ N_{ji} &= \frac{EA}{l} (u_j - u_i) + N_{ji}^0 \\ V_{ji} &= -\frac{EI}{l^2} \left( 6\Omega_i + 6\Omega_j - 12 \frac{v_i - v_j}{l} \right) + V_{ji}^0 \\ M_{ji} &= \frac{EI}{l} \left( 2\Omega_i + 4\Omega_j - 6 \frac{v_i - v_j}{l} \right) + M_{ji}^0 \end{aligned}$$

## Formulaire barre bi-encastée pour le calcul des $F^0$ :

	$+ \frac{q\ell^2}{12} \left( \frac{q\ell}{2} \quad \frac{q\ell}{2} \right) - \frac{q\ell^2}{12}$
	$+ \frac{qa^2}{12\ell^2} (6\ell^2 - 8a\ell + 3a^2) \quad - \frac{qa^3}{12\ell^2} (4\ell - 3a)$ $\frac{qa^3}{\ell^2} \left( 1 - \frac{a}{2\ell} \right) \quad qa \left( 1 - \frac{a^2}{\ell^2} + \frac{a^3}{2\ell^3} \right)$
	$+ \frac{P\ell}{8} \left( \frac{P}{2} \quad \frac{P}{2} \right) - \frac{P\ell}{8}$
	$+ \frac{Pab^2}{\ell^2} \left( \frac{Pb}{\ell} \quad \frac{Pa}{\ell} \right) - \frac{Pab^2}{\ell^2}$
	$+ \frac{Pa(\ell - a)}{\ell} \left( \frac{P}{\ell} \quad \frac{P}{\ell} \right) - \frac{Pa(\ell - a)}{\ell}$
	$+ \frac{Cb}{\ell} \left( 2 - \frac{3b}{\ell} \right) \quad + \frac{Ca}{\ell} \left( 2 - \frac{3a}{\ell} \right)$ $\left( \frac{6Cab}{\ell^3} \quad - \frac{6Cab}{\ell^3} \right)$