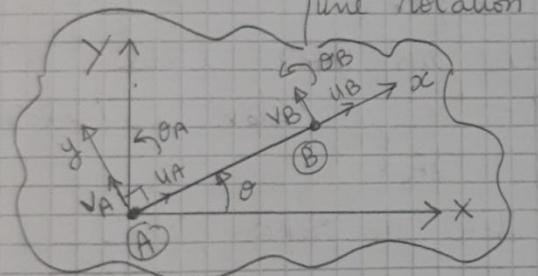


Changement de repère
cas d'un élément poutre générale

une poutre (AB), avec deux noeuds et 3 ddl par noeud

noeud (A) : { possède deux translations U_A et V_A
une rotation θ_A

noeud (B) : { possède deux translations U_B et V_B
une rotation θ_B



(x, y) → repère global
(x, y) → repère local
orienté de (θ) par rapport à (x-y)

noeud (A) : $\{q_{eA}\} [K_{eA}] = \{F_{eA}\}$

$$\rightarrow \begin{cases} U_A \\ V_A \\ \theta_A \end{cases} [K_{eA}] = \begin{cases} F_{Ax} \\ F_{Ay} \\ M_A \end{cases}$$

noeud (B) : $\{q_{eB}\} [K_{eB}] = \{F_{eB}\}$

$$\rightarrow \begin{cases} U_B \\ V_B \\ \theta_B \end{cases} [K_{eB}] = \begin{cases} F_{Bx} \\ F_{By} \\ M_B \end{cases}$$

élément (AB) : $\{q_{AB}\} [K_{AB}] = \{F_{AB}\}$ (repère global)

$$\rightarrow \begin{cases} U_{AG} \\ V_{AG} \\ \theta_{AG} \\ U_{BG} \\ V_{BG} \\ \theta_{BG} \end{cases} [K_{AB}] = \begin{cases} F_{AGx} \\ F_{AGy} \\ M_A \\ F_{BGx} \\ F_{BGy} \\ M_B \end{cases}$$

Après transformation on obtient :

$$\begin{cases} U_A = U_{AG} \cos \theta + V_{AG} \sin \theta \\ V_A = -U_{AG} \sin \theta + V_{AG} \cos \theta \\ \theta_A = \theta_{AG} \end{cases}$$

$$\begin{cases} U_B = U_{BG} \cos \theta + V_{BG} \sin \theta \\ V_B = -U_{BG} \sin \theta + V_{BG} \cos \theta \\ \theta_B = \theta_{BG} \end{cases}$$

$$\begin{cases} F_{Ax} = F_{AGx} \cdot \cos \theta + F_{AGy} \cdot \sin \theta \\ F_{Ay} = -F_{AGx} \cdot \sin \theta + F_{AGy} \cdot \cos \theta \\ M_A = M_{AG} \end{cases}$$

$$\begin{cases} F_{Bx} = F_{BGx} \cdot \cos \theta + F_{BGy} \cdot \sin \theta \\ F_{By} = -F_{BGx} \cdot \sin \theta + F_{BGy} \cdot \cos \theta \\ M_B = M_{BG} \end{cases}$$

[R]

on peut écrire

$$\begin{cases} U_A \\ V_A \\ \theta_A \\ U_B \\ V_B \\ \theta_B \end{cases} = \begin{bmatrix} \cos \theta & \sin \theta & 0 & 0 & 0 & 0 \\ -\sin \theta & \cos \theta & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & \cos \theta & \sin \theta & 0 \\ 0 & 0 & 0 & -\sin \theta & \cos \theta & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{cases} U_{AG} \\ V_{AG} \\ \theta_{AG} \\ U_{BG} \\ V_{BG} \\ \theta_{BG} \end{cases}$$

$$\text{Donc: } \{q_{AB}\} = [R] \{q_{ABG}\}$$

$$\{F_{AB}\} = [R] \{F_{ABG}\}$$

$[R]$: matrice de rotation

$$\text{Nous avons: } [K_{AB}] \{q_{AB}\} = \{F_{AB}\} \rightarrow \text{repère local}$$

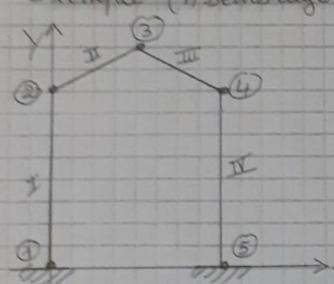
$$\text{Repère global} \rightarrow [K_{AB}] [R] \{q_{ABG}\} = [R] \{F_{ABG}\}$$

$$[R]^{-1} [K_{AB}] [R] \{q_{ABG}\} = [R]^{-1} [R] \{F_{ABG}\}$$

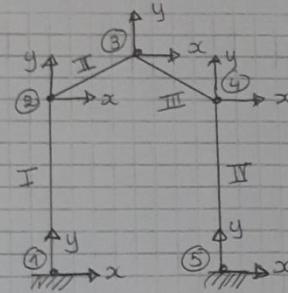
$[K_{ABG}]$ $\underbrace{[R]}_{[\text{matrice unitaire}]}$

$$\text{Donc: } [K_{ABG}] = [R]^{-1} [K_{AB}] [R]$$

Exemple (Assemblage):



Structure (système d'axes global)



Structure (systèmes d'axes locaux)

$$\text{Elément I: Noeud } ① \left\{ \begin{array}{l} \{u_1\} \\ \{u_2\} \end{array} \right\} \cdot \begin{bmatrix} K_{11} & K_{12} \\ K_{21} & K_{22} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} F_1 \\ F_2 \end{bmatrix}$$

$$\text{Elément II: Noeud } ② \left\{ \begin{array}{l} \{u_2\} \\ \{u_3\} \end{array} \right\} \cdot \begin{bmatrix} K_{22} & K_{23} \\ K_{32} & K_{33} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} F_2 \\ F_3 \end{bmatrix}$$

$$\text{Elément III: Noeud } ③ \left\{ \begin{array}{l} \{u_3\} \\ \{u_4\} \end{array} \right\} \cdot \begin{bmatrix} K_{33} & K_{34} \\ K_{43} & K_{44} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} F_3 \\ F_4 \end{bmatrix}$$

$$\text{Elément IV: Noeud } ④ \left\{ \begin{array}{l} \{u_4\} \\ \{u_5\} \end{array} \right\} \cdot \begin{bmatrix} K_{44} & K_{45} \\ K_{54} & K_{55} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} F_4 \\ F_5 \end{bmatrix}$$

Noeud \rightarrow ① ② ③ ④ ⑤

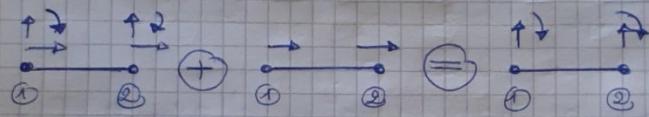
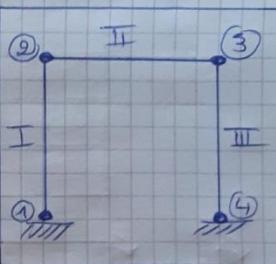
$$[K_G] = \begin{bmatrix} K_{11} & K_{12} & 0 & 0 \\ K_{21} & K_{22} & K_{23} & 0 \\ 0 & K_{32} & K_{33} & K_{34} \\ 0 & 0 & K_{43} & K_{44} \\ 0 & 0 & 0 & K_{54} \\ K_{54} & K_{55} & K_{55} & K_{55} \end{bmatrix}$$

Exemple ② : Assemblage

Soit la structure composée de trois éléments (I, II, III) représentée ci-contre.

Élément : barre avec (2) noeuds

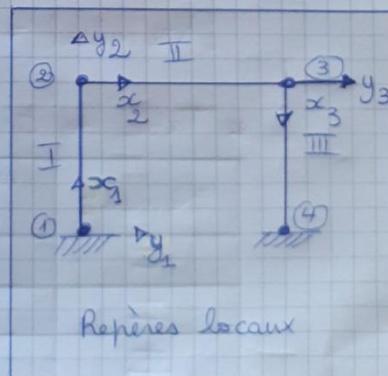
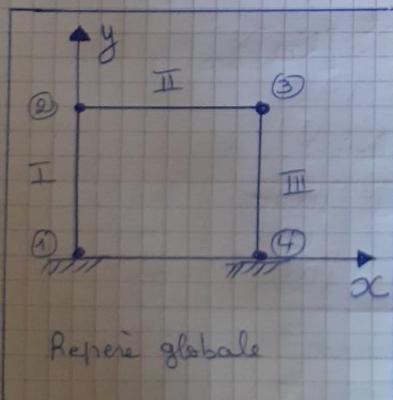
Comportement : { flexion + membrane
3 ddl par noeud }



* Le vecteur déplacement élémentaire :

$$\{q_e\} = \begin{Bmatrix} u_1 \\ v_1 \\ \theta_1 \\ u_2 \\ v_2 \\ \theta_2 \end{Bmatrix} \rightarrow \text{donc la matrice de rigidité locale sera de taille } 6 \times 6$$

* Choix du repère globale pour la structure :



- Élément I : avec les noeuds ① et ② le repère local (x_1, y_1) ne coïncide pas avec le repère global (x, y)

→ il faut une transformation d'axes vers le global avec un angle de $\theta = 90^\circ$

$$[K_I]_{\text{global}} = [D]^t \cdot [K_I]_{\text{local}} \cdot [D]$$

- Élément II : avec les noeuds ② et ③ le repère local (x_2, y_2) coïncide avec le repère global (x, y)

→ la transformation d'axes n'est pas nécessaire.

- Élément III : avec les noeuds ③ et ④ le repère local (x_3, y_3) ne coïncide pas avec le repère global (x, y)

→ il faut une transformation d'axes vers le global avec un angle de $\theta = -90^\circ$

$$[K_{III}]_{\text{global}} = [D]^t \cdot [K_{III}]_{\text{local}} \cdot [D]$$

* Table de Connection :

Eléments	noeud ①	noeud ②	Angle (θ)
I	1	2	90°
II	2	3	0°
III	3	4	-90°

* Assemblage :

