

TD – Système bielle/manivelle – Simulateur de moto – Fourche de moto

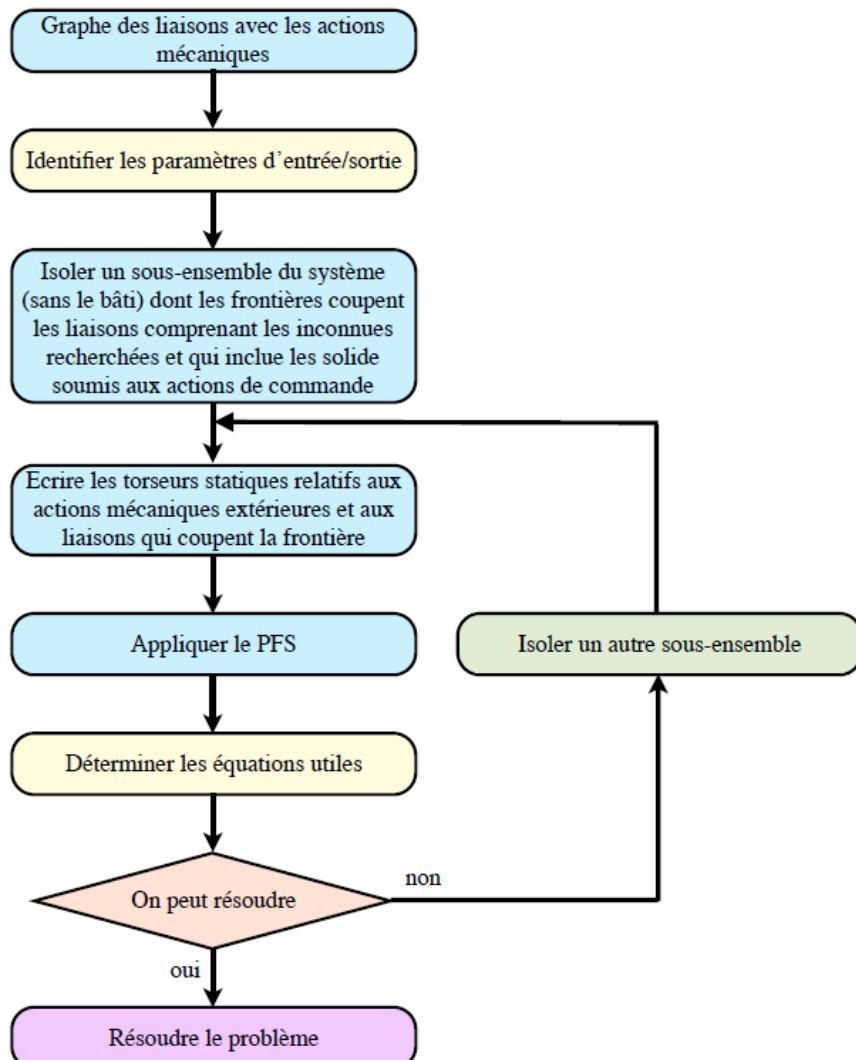
POINT METHODE :

- Formule pour le calcul de l'hyperstatisme (**EX1-Q1/EX2-Q2/EX3-Q4/Q8**) :

Approche cinématique : $h = m - I_c + E_c$

Approche statique : $h = m - E_s + I_s$

- Stratégie de résolution d'un problème de statique (**EX3-Q5**) :



- Formule de changement de point (Formule de Varignon / « BABAR ») (EX3-Q2) :

$$\overrightarrow{M_{B,0 \rightarrow 1}} = \overrightarrow{M_{A,0 \rightarrow 1}} + \overrightarrow{BA} \wedge \overrightarrow{R_{0 \rightarrow 1}}$$

- Liaisons équivalentes par la méthode statique (EX3-Q3) :

$$\{\mathcal{T}_{2 \rightarrow 1}\}_M = \sum_{i=1}^n \{\mathcal{T}_{2 \rightarrow 1}^i\}_M = \{\mathcal{T}_{2 \rightarrow 1}^1\}_M + \{\mathcal{T}_{2 \rightarrow 1}^2\}_M + \dots + \{\mathcal{T}_{2 \rightarrow 1}^n\}_M$$

- Liaisons équivalentes par la méthode statique (EX3-Q7) :

$$\{V_{L_{eq}}\}_M = \{V_{L_i}\}_M \forall i \text{ Ou encore : } \{V_{L_{eq}}\}_M = \{V_{L_1}\}_M = \{V_{L_2}\}_M = \{V_{L_3}\}_M = \dots = \{V_{L_n}\}_M$$

- Composition des mouvements (Torseurs) (EX3-Q9) :

$$\{V_{2/0}\} = \{V_{2/1}\} + \{V_{1/0}\}$$

- Formule de changement de point (Formule de Varignon / « BABAR ») (EX3-Q9) :

$$\overrightarrow{V_{B \in 1/0}} = \overrightarrow{V_{A \in 1/0}} + \overrightarrow{BA} \wedge \overrightarrow{\Omega_{0 \rightarrow 1}}$$

ELEMENTS DE CORRECTION :EXERCICE 1 :Q1 :

Système 1 : $h = m - I_c + 6 \cdot \gamma = (1 + 0) - 5 + 6 \cdot 1 = 2$

Système 2 : $h = m - I_c + 6 \cdot \gamma = (1 + 1) - 7 + 6 \cdot 1 = 1$

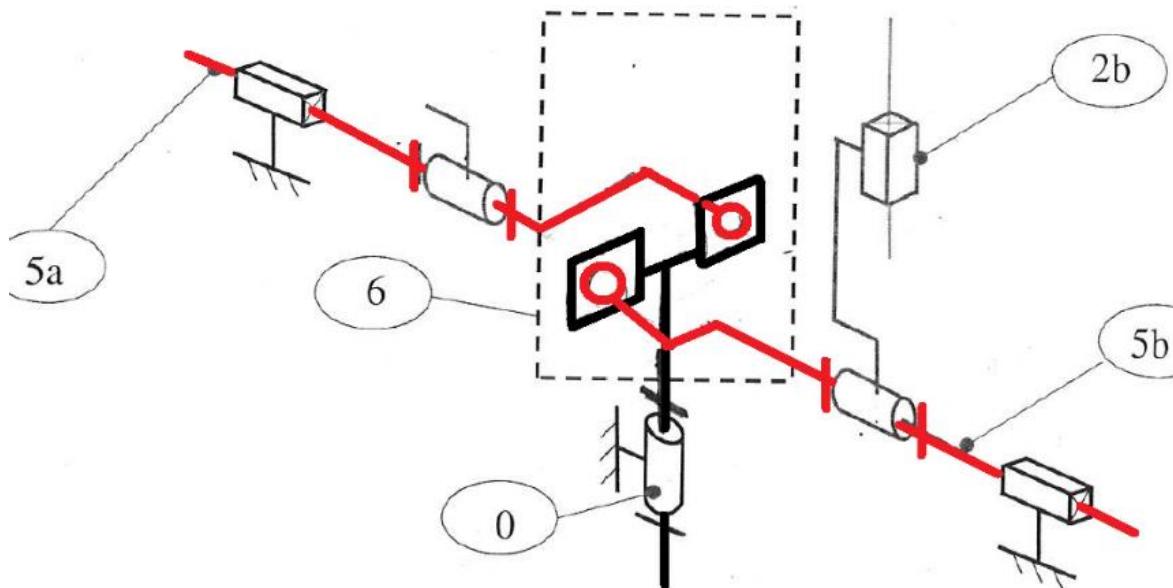
Système 3 : $h = m - I_c + 6 \cdot \gamma = (1 + 2) - 9 + 6 \cdot 1 = 0$

EXERCICE 2 :Q1 :

Mouvement	axe	verin (2_a3_a)	verin (2_b3_b)	chariot mobile
Lacet	1	X	X	-
Tangage	3	-	-	X
Roulis	2	-	+	X

Q2 :

$$h = m + E_c - I_c = (3 + 0) + 6 * (13 - 10 + 1) - (5 * 1 + 3 * 3 + 1 * 3 + 4 * 2) = 2$$

Q3 :

EXERCICE 3 :Q1 :

Les deux liaisons sont en parallèles.

Q2 :

La liaison équivalente est une liaison glissière de direction \vec{x} .

Q3 :

Les deux liaisons à étudier sont :

$$\{T(0 \rightarrow 1 - A)\} = \underset{A}{\left\{ \begin{array}{l} y_A \cdot \vec{y} + z_A \cdot \vec{z} \\ M_A \cdot \vec{y} + N_A \cdot \vec{z} \end{array} \right.} \text{ et } \{T(0 \rightarrow 1 - B)\} = \underset{B}{\left\{ \begin{array}{l} y_B \cdot \vec{y} + z_B \cdot \vec{z} \\ M_B \cdot \vec{y} + N_B \cdot \vec{z} \end{array} \right.} = \underset{A}{\left\{ \begin{array}{l} 0 \quad -a \cdot Z_B \\ Y_B \quad M_B \\ Z_B \quad N_B \end{array} \right.}_{(\vec{x}, \vec{y}, \vec{z})}$$

Les liaisons sont en parallèle, $\{T(0 \rightarrow 1 - \text{éq})\}$ est tel que qu'on somme les torseurs statiques :

$$\{T(0 \rightarrow 1 - \text{éq})\} = \{T(0 \rightarrow 1 - A)\} + \{T(0 \rightarrow 1 - B)\}$$

$$\text{On obtient : } \left\{ \begin{array}{l} X_{\text{éq}} = 0 \\ Y_{\text{éq}} = Y_A + Y_B \\ Z_{\text{éq}} = Z_A + Z_B \\ L_{\text{éq}} = -a \cdot Z_B \\ M_{\text{éq}} = M_A + M_B \\ N_{\text{éq}} = N_A + N_B \end{array} \right. , \text{ on a donc } \{T(0 \rightarrow 1 - \text{éq})\} = \underset{A}{\left\{ \begin{array}{l} 0 \quad L_{\text{éq}} \\ Y_{\text{éq}} \quad M_{\text{éq}} \\ Z_{\text{éq}} \quad N_{\text{éq}} \end{array} \right.}_{(\vec{x}, \vec{y}, \vec{z})} \text{ preuve que la liaison}$$

équivalente est bien une glissière de direction \vec{x} .

Q4 :

$$h = m - E_S + I_S = m - 6(N_S - 1) + I_S = 1 - 6 * 1 + 8 = 3$$

Le système est hyperstatique de degré 3.

Q5 :

Il faut maintenant faire intervenir le torseur d'éventuelles actions mécaniques extérieures exercées sur la pièce 1.

L'application du PFS à l'isolement de la pièce 1 conduit au système d'équations :

$$\{T(0 \rightarrow 1 - A)\} + \{T(0 \rightarrow 1 - B)\} + \{T(\text{ext} \rightarrow 1)\} = \{0\}$$

Après écriture des équations, puis mise sous forme matricielle, on obtient :

$$E_s=6 \quad \begin{matrix} \text{ls=8} \\ \left[\begin{array}{ccccccccc} 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 0 & 0 & 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 & 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & -a & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 & 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 & 0 & 0 & 0 & 1 \end{array} \right] \cdot \begin{bmatrix} Y_A \\ Z_A \\ M_A \\ N_A \\ Y_B \\ Z_B \\ M_B \\ N_B \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} X_R - X_M \\ -Y_{ext} \\ -Z_{ext} \\ -L_{ext} \\ -M_{ext} \\ -N_{ext} \end{bmatrix} \end{matrix}$$

$r_s = 5$ (car 5 couleurs \neq dans la matrice)

donc $h = I_s - r_s = 8 - 5 = 3$ (équations inutiles) et $m = E_s - r_s = 6 - 5 = 1$

Q6 :

Les 3 inconnues hyperstatiques sont $(Y_A \text{ ou } Y_B)$, $(M_A \text{ ou } M_B)$ et $(N_A \text{ ou } N_B)$.

Q7 :

Les deux liaisons à étudier sont :

$$\{V_{1/0-A}\} = \begin{Bmatrix} \omega_A & V_A \\ 0 & 0 \\ 0 & 0 \end{Bmatrix}_{(\vec{x}, \vec{y}, \vec{z})} \quad \text{et} \quad \{V_{1/0-B}\} = \begin{Bmatrix} \omega_B & V_B \\ 0 & 0 \\ 0 & 0 \end{Bmatrix}_{(\vec{x}, \vec{y}, \vec{z})} = \begin{Bmatrix} \omega_B & V_B \\ 0 & 0 \\ 0 & a \omega_B \end{Bmatrix}_{(\vec{x}, \vec{y}, \vec{z})}$$

Les liaisons sont en parallèle, $\{V_{1/0-\text{éq}}\}$ est tel que $\{V_{1/0-\text{éq}}\} = \{V_{1/0-A}\} = \{V_{1/0-B}\}$

$$\text{On obtient} \quad \begin{cases} \Omega_{x-\text{éq}} = \omega_A = \omega_B \\ \Omega_{y-\text{éq}} = 0 = 0 \\ \Omega_{z-\text{éq}} = 0 = 0 \\ V_{x-\text{éq}} = V_A = V_B \\ V_{y-\text{éq}} = 0 = 0 \\ V_{z-\text{éq}} = 0 = a \cdot \omega_B \end{cases} \quad \text{soit} \quad \{V_{1/0-\text{éq}}\} = \begin{Bmatrix} 0 & V_{x-\text{éq}} \\ 0 & 0 \\ 0 & 0 \end{Bmatrix}_{(\vec{x}, \vec{y}, \vec{z})} \quad \text{prouve que la liaison équivalente est}$$

bien une glissière de direction \vec{x} .

Q8 :

$$h = m - I_c + E_c = 1 - 4 + 6 \nu = 1 - 4 + 6 * 1 = 3$$

Q9 :

Effectuons la fermeture cinématique torsorielle : $\{V_{1/0-A}\} - \{V_{1/0-B}\} = \{0\}$

Après écriture des équations, puis mise sous forme matricielle, on obtient :

$$\begin{bmatrix} 1 & -1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & -1 \\ 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & -a & 0 & 0 \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} \omega_A \\ \omega_B \\ V_A \\ V_B \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix}$$

$I_c = 4$ (colonnes), $E_c = 6$ (lignes),
 $r_c = 3$ (car 3 lignes à zéro plus les autres sont indépendantes)
donc $h = E_c - r_c = 6 - 3 = 3$ et $m = I_c - r_c = 4 - 3 = 1$

Q10 :