

# Application 0

## Chariot élévateur à bateaux – Corrigé

X – ENS – PSI – 2012.

### Présentation

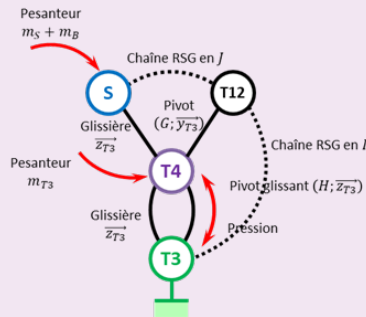
**Question 1** Déterminer l'accélération galiléenne du bateau en fonction de l'effort fourni par le vérin et des caractéristiques du système. Expliquer qualitativement comment cette valeur peut permettre de valider l'exigence 103.

C1-05

C2-08

### Correction

On isole l'ensemble : {bateau ; S ; chaîne ; T12 ; T4}. On applique le théorème de l'énergie cinétique à l'ensemble dans le référentiel terrestre supposé galiléen :  $P_{\text{int}}(E) + \mathcal{P}(\vec{E} \rightarrow E/\mathcal{R}_g) = \frac{d}{dt} [\mathcal{E}_c(E/\mathcal{R}_g)]$ .



### Relation cinématique :

- $\vec{V}(G, S/T_3) = V_B \vec{z}$  et  $\vec{V}(G, T_4/T_3) = V_V \vec{z}$
- $\vec{V}(G, S/T_3) = \vec{V}(G, S/T_{12}) + \vec{V}(G, T_{12}/T_4) + \vec{V}(G, T_4/T_3)$ 
  - $\vec{V}(G, S/T_{12}) = \vec{V}(J, S/T_{12}) + \vec{G} \wedge \vec{\Omega}(S/T_{12}) = R \vec{x} \wedge \omega(T_4/T_{12}) \vec{y} = R\omega(T_4/T_{12}) \vec{z}$
  - $V_B = R\omega(T_4/T_{12}) + V_V$
- $\vec{V}(G, S/T_3) = \vec{V}(G, S/T_{12}) + \vec{V}(G, T_{12}/T_3)$ 
  - $\vec{V}(G, T_{12}/T_3) = \vec{V}(I, T_{12}/T_3) + \vec{G} \wedge \vec{\Omega}(T_{12}/T_3) = -R \vec{x} \wedge \omega(T_{12}/T_4) \vec{y} = R\omega(T_4/T_{12}) \vec{z}$
  - $V_B = R\omega(T_4/T_{12}) + R\omega(T_4/T_{12}) = 2R\omega(T_4/T_{12})$
- $V_B = V_B/2 + V_V \iff V_B = 2V_V$  et  $\omega(T_4/T_{12}) = -\frac{V_B}{2R}$ .

(Remarque : erreur de signe éventuelle sur  $\omega(T_{12}/T_4)$ , non pénalisante pour la suite. ...)

### Bilan des puissances extérieures :

- $\mathcal{P}(\text{pes} \rightarrow S/\mathcal{R}_g) = \left\{ \begin{matrix} -(m_S + m_B)g \vec{z} \\ 0 \end{matrix} \right\}_{G_B} \otimes \left\{ \begin{matrix} \vec{0} \\ V_B \vec{z} \end{matrix} \right\}_{G_B} = -(m_S + m_B)g V_B$ ;
- $\mathcal{P}(\text{pes} \rightarrow T_4/\mathcal{R}_g) = \left\{ \begin{matrix} -m_T 4g \vec{z} \\ 0 \end{matrix} \right\}_{G_{T_4}} \otimes \left\{ \begin{matrix} \vec{0} \\ V_V \vec{z} \end{matrix} \right\}_{G_{T_4}} = -m_T 4g V_V = -\frac{1}{2} m_T 4g V_B$ ;
- $\mathcal{P}(\text{pre} \rightarrow T_4/\mathcal{R}_g) = \left\{ \begin{matrix} F_V \vec{z} \\ 0 \end{matrix} \right\}_H \otimes \left\{ \begin{matrix} \vec{0} \\ V_V \vec{z} \end{matrix} \right\}_{G_B} = F_V V_V = \frac{1}{2} F_V V_B$ .
- $\mathcal{P}(T_3 \rightarrow T_4/\mathcal{R}_g) = 0$  : glissière et pivot glissant sans frottement
- $\mathcal{P}(T_3 \rightarrow 12/\mathcal{R}_g) = 0$  : roulement sans glissement.

$$\blacktriangleright \mathcal{P}(\bar{E} \rightarrow E/\mathcal{R}_g) = V_B \left( \frac{1}{2} F_V - \frac{1}{2} m_T 4g - (m_S + m_B)g \right)$$

**Bilan des puissances intérieures :**

$$\blacktriangleright \mathcal{P}(E \leftrightarrow =).$$

**Calcul de l'énergie cinétique :**

$$\blacktriangleright \mathcal{E}_c(S/3) = \frac{1}{2}(m_S + m_B)V_B^2 \text{ (mouvement de translation du bateau par rapport au référentiel galiléen);}$$

$$\blacktriangleright \mathcal{E}_c(T_4/3) = \frac{1}{2}m_T 4V_V^2 = \frac{1}{8}m_T 4V_B^2 \text{ (mouvement de translation du vérin par rapport au référentiel galiléen);}$$

$$\blacktriangleright \mathcal{E}_c(T_{12}/3) = \frac{1}{2}J\omega(T_{12}/3)^2 = \frac{1}{2}\frac{JV_B^2}{4R^2} \text{ (mouvement de rotation et translation du solide 12 – masse négligeable) (Remarque : le terme } 1/4 \text{ n'apparaît pas sur le corrigé initial).}$$

$$\blacktriangleright \mathcal{E}_c(E/3) = \frac{1}{2}(m_S + m_B + 1/4m_T 4 + J/(4R^2))V_B^2$$

$$\blacktriangleright \frac{d}{dt}[E_c(t)] = \left( m_S + m_B + \frac{1}{4}m_T 4 + \frac{J}{4R^2} \right) V_B \gamma \text{ et } \gamma = \frac{d}{dt}[V_B(t)].$$

Au final :  $\left( m_S + m_B + \frac{1}{4}m_T 4 + \frac{J}{4R^2} \right) V_B \gamma = V_B \left( \frac{1}{2}F_V - \frac{1}{2}m_T 4g - (m_S + m_B)g \right)$  et  $\gamma = \frac{\frac{1}{2}F_V - \frac{1}{2}m_T 4g - (m_S + m_B)g}{m_S + m_B + 1/4m_T 4 + \frac{J}{4R^2}}$ . Cette valeur permet de valider l'exigence 1.1.3 car connaissant la vitesse de levage à atteindre en charge (cf. critère 1.1.2) et l'accélération, on peut connaître le temps du régime transitoire ( $t = \frac{V_{\text{levage}}}{\gamma}$ ).

## Phase de déplacement

**Question 2** Quand le chariot circule à vitesse constante, quelle est la valeur de l'angle  $\varphi(t)$  qui permet d'assurer le maintien de l'horizontalité des fourches ? Justifier.

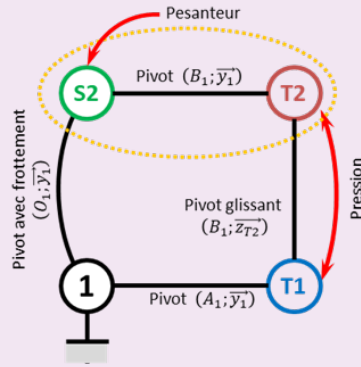
### Correction

Quand le chariot avance à vitesse constante ( $\varphi_{dec} = 0$ ), il faut que l'angle  $\varphi(t)$  soit nul. Il faut donc envoyer une consigne  $\varphi_c = -\delta$ .

**Question 3** En appliquant le théorème de l'énergie-puissance et en admettant que l'angle  $\alpha$  est petit, montrer que  $\alpha(t)$  et  $p(t)$  sont liés par l'équation différentielle suivante :  $J_{eq}\ddot{\alpha}(t) + \mu\dot{\alpha}(t) = \frac{Sp(t)}{k} + m_{S2}g x_{G_{S2}}$ . Exprimer  $J_{eq}$ .

### Correction

On isole l'ensemble  $E = \{S2; T2\}$ . On applique le théorème de l'énergie cinétique à l'ensemble en mouvement dans le référentiel terrestre galiléen :  $P_{int}(E) + \mathcal{P}(\bar{E} \rightarrow E/\mathcal{R}_g) = \frac{d}{dt}[\mathcal{E}_c(E/\mathcal{R}_g)]$



### Calcul des puissances externes :

- $\mathcal{P}(\text{pes} \rightarrow S_2/1) = \left\{ \begin{array}{c} -m_{S_2} g \vec{z}_1 \\ 0 \end{array} \right\}_{G_{S_2}} \otimes \left\{ \begin{array}{c} \overrightarrow{\Omega(S_2/1)} = \dot{\alpha} \vec{y}_1 \\ V(G_{S_2}, S_2/1) = -x_{G_{S_2}} \dot{\alpha} \vec{z}_{T_3} + z_{G_{S_2}} \dot{\alpha} \vec{x}_{T_3} \end{array} \right\}_{G_{S_2}}$   
 $= (-m_{S_2} g \vec{z}_1) \cdot (-x_{G_{S_2}} \dot{\alpha} \vec{z}_{T_3} + z_{G_{S_2}} \dot{\alpha} \vec{x}_{T_3}) = -m_{S_2} g (-x_{G_{S_2}} \dot{\alpha} \cos \alpha + z_{G_{S_2}} \dot{\alpha} \sin \alpha)$   
 $\frac{V(G_{S_2}, S_2/1)}{V(G_{S_2}, S_2/1)} = \frac{V(O_1, S_2/1)}{V(O_1, S_2/1)} - (x_{G_{S_2}} \vec{x}_{T_3} + z_{G_{S_2}} \vec{z}_{T_3}) \wedge \dot{\alpha} \vec{y}_1 = -x_{G_{S_2}} \dot{\alpha} \vec{z}_{T_3} + z_{G_{S_2}} \dot{\alpha} \vec{x}_{T_3}.$
- $\mathcal{P}(1 \rightarrow S_2/1) = \left\{ \begin{array}{c} -L_{12} \vec{x}_1 - \mu \dot{\alpha} \vec{y}_1 + N_{12} \vec{z}_1 \\ 0 \end{array} \right\}_{O_1} \otimes \left\{ \begin{array}{c} \dot{\alpha} \vec{y}_1 \\ 0 \end{array} \right\}_{O_1} = -\mu \dot{\alpha}^2$
- $\mathcal{P}(T_1 \rightarrow T_2/1)_{\text{pivot glissant}} = 0$  (pivot glissant sans frottement)
- $\mathcal{P}(T_1 \rightarrow T_2/1)_{\text{vérin}} = \left\{ \begin{array}{c} p(t) S \vec{z}_{T_2} \\ - \end{array} \right\}_{B_1} \otimes \left\{ \begin{array}{c} \vec{0} \\ \dot{\lambda} \end{array} \right\}_{B_1} = p(t) S \dot{\lambda} = p(t) S \frac{\dot{\alpha}}{k}$
- $\mathcal{P}(\vec{E} \rightarrow E/\mathcal{R}_g) = -m_{S_2} g (-x_{G_{S_2}} \dot{\alpha} \cos \alpha + z_{G_{S_2}} \dot{\alpha} \sin \alpha) - \mu \dot{\alpha}^2 + p(t) S \dot{\alpha} / k.$

Calcul des puissances internes  $\mathcal{P}(E \xleftrightarrow{0} =)$  pas de frottement dans la liaison pivot.

Calcul de l'énergie cinétique de l'ensemble : seules la masse et l'inertie de S2 sont à prendre en contact (elles sont négligeables pour T2).

$$\mathcal{E}_c(S_2/1) = \frac{1}{2} J_{S_2} \dot{\alpha}^2 + \frac{1}{2} m_{S_2} V(G_{S_2}, S_2/1)^2 = \frac{1}{2} (J_{S_2} + m_{S_2} (x_{G_{S_2}}^2 + z_{G_{S_2}}^2)) \dot{\alpha}^2 = \frac{1}{2} J_{eq} \dot{\alpha}^2$$

avec  $J_{eq} = J_{S_2} + m_{S_2} (x_{G_{S_2}}^2 + z_{G_{S_2}}^2).$

On trouve donc, au final :

$$J_{eq} \ddot{\alpha} + \mu \dot{\alpha} = \frac{p(t) S}{k} + m_{S_2} g (x_{G_{S_2}} \cos \alpha - z_{G_{S_2}} \sin \alpha).$$

Si on suppose l'angle  $\alpha$  nul (situation de la question précédente), on retrouve bien l'expression demandée.