

Exercice 1 : ELEVATEUR

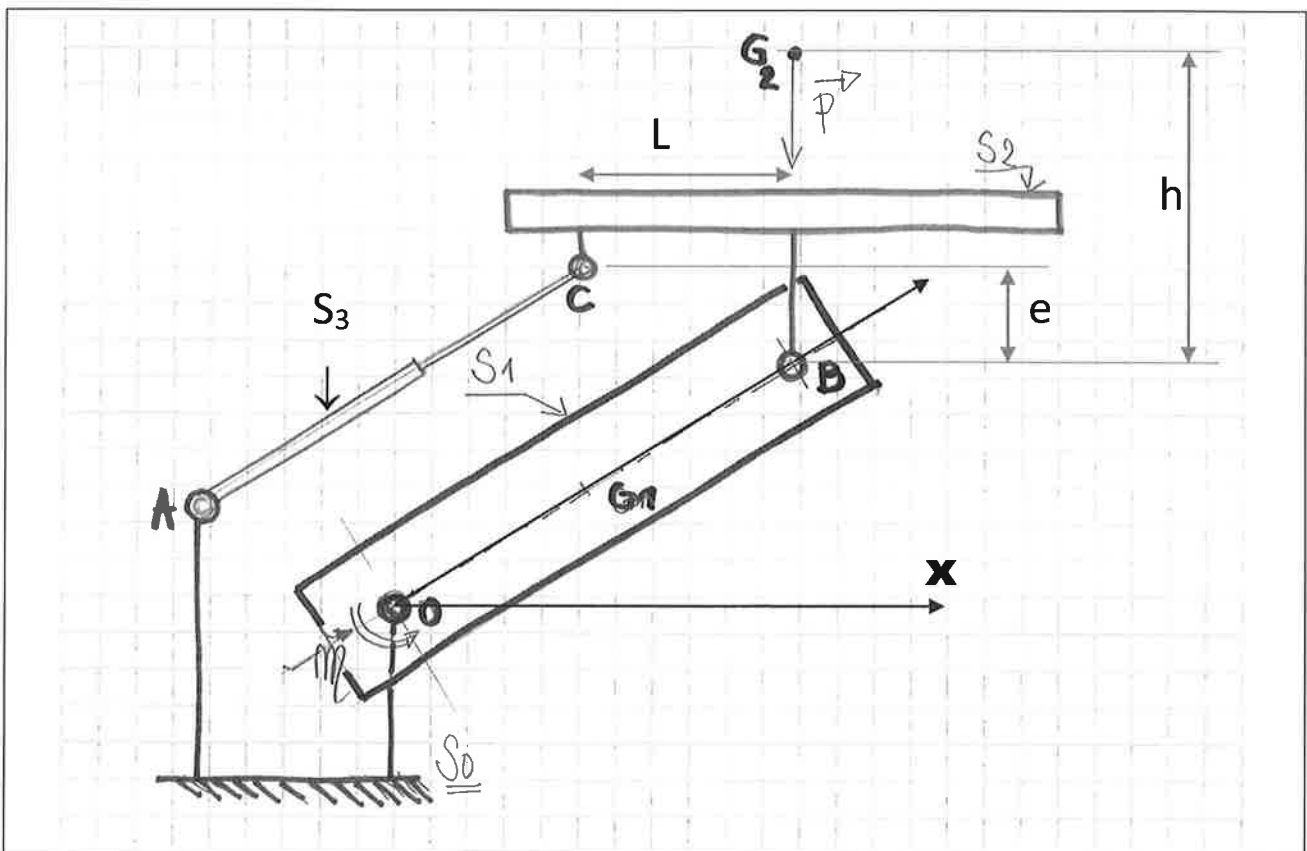
Dans une démarche de projet, on cherche à dimensionner un élévateur

Le cahier des charges nous indique :

- La charge à soulever : 2000 kg
- Temps de levage : le plus court possible.
- Hauteur à monter : 1,05 m

Hypothèses et pré-dimensionnement :

- On décompose le mouvement en deux mouvements : une rotation uniformément accélérée, puis une uniformément décélérée, de même débattement angulaire.
- Les bras ont une longueur entre axes de 1,20 m
- Le bras en position basse est horizontal.
- Le bras principal a une longueur de 1,40, constitué d'un tube acier carré (7800 kg/m³) 120x120, épaisseur 4 mm, 14,2 kg/ml, Tubes en acier TSE 235
Cordon intérieur de soudure non raclé
Non ébavurés
- Le plateau est constitué d'un cadre en acier tubulaire carré 40x40, épaisseur 2mm, dimension 600x600, recouvert d'une tôle épaisseur 2
- Le moteur entraîne donc le bras principal en rotation.
- On cherche à dimensionner le moteur si la durée est de 6s, 3s ou 1s.
- Peut-on avoir décollement de la charge ?

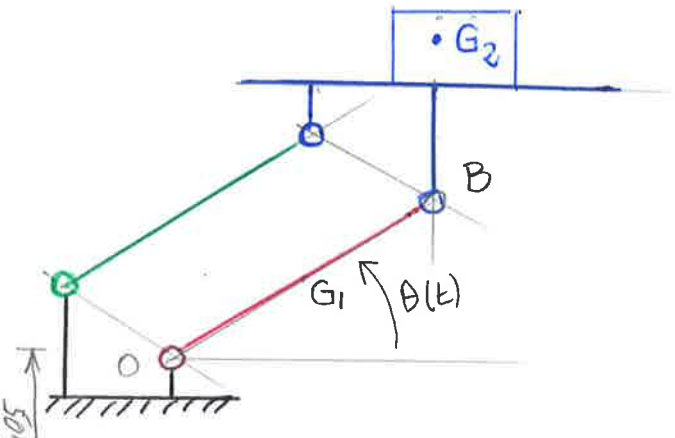
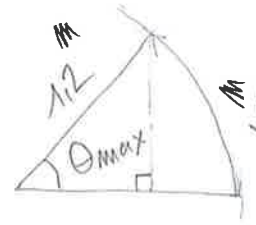


Mot 1 → Rotation / axe fixe

Mot 2 → Translation

Parasmitage

θ_{max} ?



$$\theta = \frac{1}{2} \ddot{\theta} t^2$$

$$\sin \theta_{max} = \frac{105}{112} \Rightarrow \theta_{max} = 61^\circ$$

Mouvement accéléré : $30,5^\circ$ en 3s

$$\rightarrow \ddot{\theta} = \frac{2\theta}{t^2} = \frac{61^\circ}{180} \times \pi \times \frac{1}{9}$$

- $\ddot{\theta}_{3s} \rightarrow 0,118 \text{ rad/s}^2$
- $\ddot{\theta}_{1,5s} \rightarrow 0,473 \text{ rad/s}^2$
- $\ddot{\theta}_{0,5s} \rightarrow 4,259 \text{ rad/s}^2$

Caractéristiques du mouvement
Parasmitage

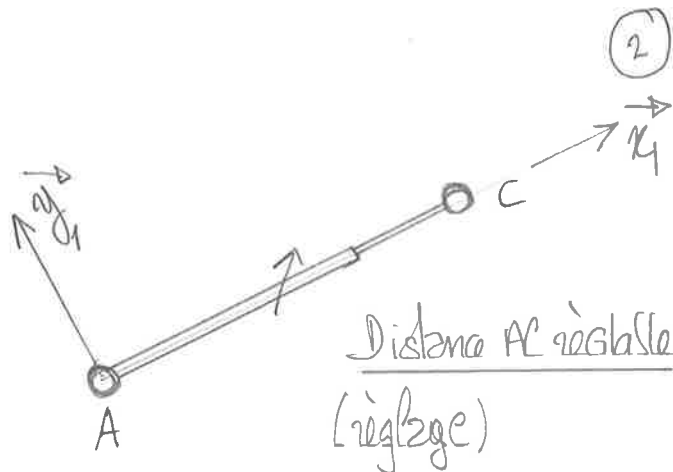
AC est une "bielle"

Isolons AC.

Bilan des actions.

$$\left\{ X_{A03} \vec{x}_1 + Y_{A03} \vec{y}_1 ; \vec{0} \right\}_A$$

$$\left\{ X_{C23} \vec{x}_1 + Y_{C23} \vec{y}_1 ; \vec{0} \right\}_C$$



$$\sum \vec{F} = m \cdot \vec{\Gamma}_G / R_g$$

si m négligeable $\Rightarrow \sum \vec{F} = \vec{0}$

$$\sum \vec{M}_S / A = \vec{D}_A(S/R_g)$$

si m négligeable = $\sum \vec{M}_S = \vec{0}$

$$\Rightarrow \boxed{X_{A03} + X_{C23} = 0}$$

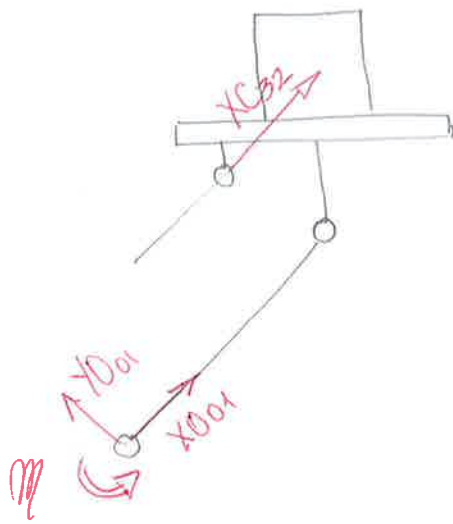
Etude de la bielle S3

Calcul de M

Si on isole le tout

4 inconnues
3 équations.

le mouvement est connu.

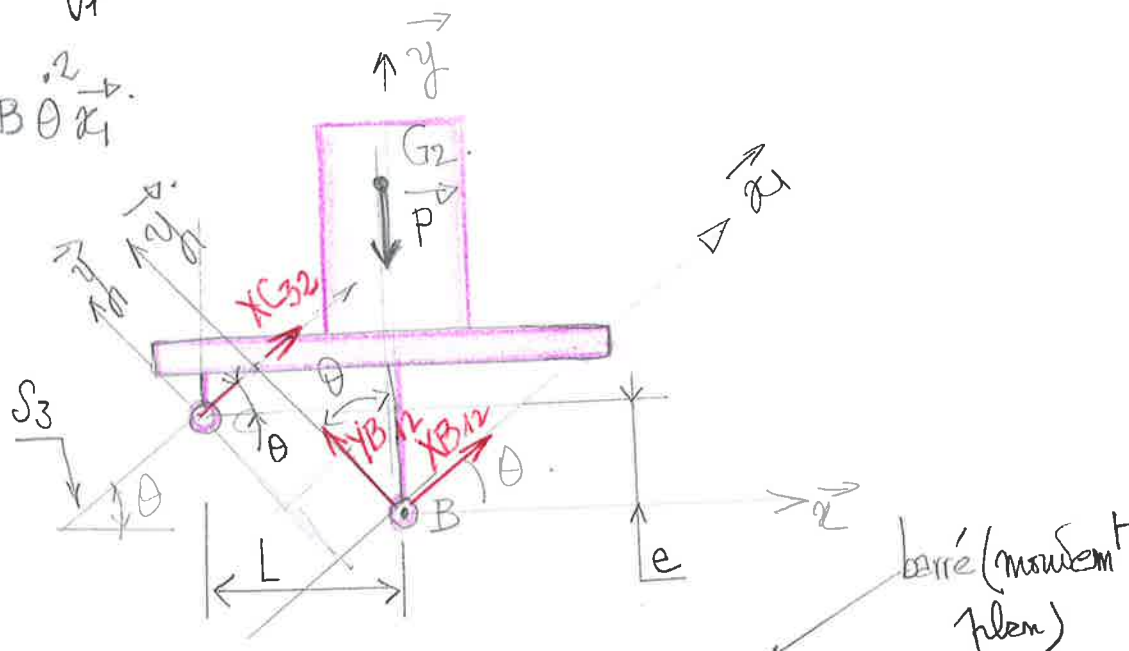


Si on isole que S2

3 inconnues sphériques
0 inconnue cinématique ($\theta, \dot{\theta}, \ddot{\theta}$ connus).

$$\vec{V}_{G_2/R_0} = \vec{V}_{B/R_0} = OB \dot{\theta} \vec{y}_1$$

$$\vec{\Gamma}_{G_2/R_0} = OB \ddot{\theta} \vec{y}_1 - OB \dot{\theta}^2 \vec{x}_1$$



Bilan:

$$\{L_{B_{12}}\} = \{X_{B_{12}} \vec{x}_1 + Y_{B_{12}} \vec{y}_1 + Z_{B_{12}} \vec{z}_1; L_{B_{12}} \vec{x}_1 + M_{B_{12}} \vec{y}_1 + 0 \vec{z}_1\}_B$$

$$\{L_{C_{32}}\} = \{X_{C_{32}} \vec{x}_1 + Y_{C_{32}} \vec{y}_1 + Z_{C_{32}} \vec{z}_1; L_{C_{32}} \vec{x}_1 + M_{C_{32}} \vec{y}_1 + 0 \vec{z}_1\}_C$$

$$\{Poids\} = \{-m_2 g \vec{y}_1; 0\}_{G_2} = \{-m_2 g \cos \theta \vec{y}_1 - m_2 g \sin \theta \vec{x}_1; 0\}_{G_2}$$

Principe fondamental appliqué à S2

En B le plus d'inconnues.

$$\{F_{ext} \rightarrow S_2\} = \{D_{S_2/R_0}\} = \{m_2 \vec{\Gamma}_{G_2/R_0}; \vec{D}_B(S_2/R_0)\}.$$

$$\{L_{B_{12}}\} = \{X_{B_{12}} \vec{x}_1 + Y_{B_{12}} \vec{y}_1; \vec{0}\}_B.$$

$$\{L_{C_{32}}\} = \{X_{C_{32}} \vec{x}_1; \vec{0}\}_C = \{X_{C_{32}} \vec{x}_1; -X_{C_{32}}(e \cos \theta + L \sin \theta) \vec{z}_1\}_B$$

$$\vec{M}_B = \vec{M}_C + \vec{BC} \wedge \vec{R}$$

$$(\vec{z}_1 = \vec{z}_1)$$

$$b1 \left| \begin{array}{c|c} -(L \cos \theta - e \sin \theta) & X_{C_{32}} \\ e \cos \theta + L \sin \theta & 0 \\ 0 & 0 \end{array} \right. b1$$

$$\{Poids\} = \{-m_2 g \vec{y}_1; \vec{0}\}_{G_2} = \{-m_2 g \cos \theta \vec{y}_1 - m_2 g \sin \theta \vec{x}_1; \vec{0}\}_B$$

Torseur dynamique : $\{D_{S_2/R_0}\} = \{m_2 \cdot \vec{\Gamma}_{G_2/R_0}; \vec{D}_B(S_2/R_0)\}_B$

$$\{-m_2 OB \ddot{\theta}^2 \vec{x}_1 + m_2 OB \ddot{\theta} \vec{y}_1; h m_2 OB (\ddot{\theta} \sin \theta + \dot{\theta}^2 \cos \theta) \vec{z}_1\}$$

$$\vec{D}_B(S_2/R_0) = \vec{D}_{G_2}(S_2/R_0) + \vec{BG}_2 \wedge m_2 \vec{\Gamma}_{G_2/R_0}.$$

$$\vec{D}_B(S_2/R_0) = \vec{0} + h \vec{y}_1 \wedge m_2 (OB \ddot{\theta} \vec{y}_1 - OB \dot{\theta}^2 \vec{x}_1)$$

$$\vec{D}_B(S_2/R_0) = h m_2 OB (\ddot{\theta} \sin \theta + \dot{\theta}^2 \cos \theta) \vec{z}_1.$$

projections sur $\vec{x}_1, \vec{y}_1, \vec{z}_1$

$$\left| \begin{array}{l} X_{B_{12}} + X_{C_{32}} - m_2 g \sin \theta = -m_2 OB \dot{\theta}^2 \\ Y_{B_{12}} - m_2 g \cos \theta = m_2 OB \ddot{\theta} \\ -X_{C_{32}}(e \cos \theta + L \sin \theta) = h m_2 OB (\ddot{\theta} \sin \theta + \dot{\theta}^2 \cos \theta) \end{array} \right.$$

$$\boxed{X_{C_{32}} = -\frac{h m_2 OB (\ddot{\theta} \sin \theta + \dot{\theta}^2 \cos \theta)}{(e \cos \theta + L \sin \theta)}}$$

Lemme: au statique
X_{C32} serait nul.

Inisole { $h + h_2$ }

(5)

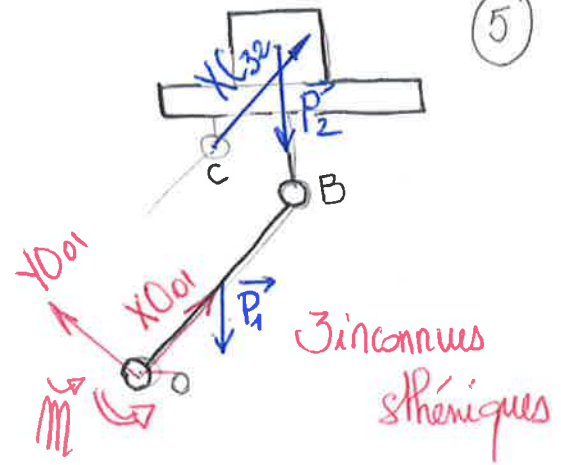
Bilanz { $M_{\text{ot eur}}$ } = { $\vec{0}$; \vec{M} }

Poids { $-m_1 g \vec{y}$; $\vec{0}$ } $_{G_1}$

{ $-m_2 g \vec{y}$; $\vec{0}$ } $_{G_2}$

{ $\mathcal{L}_{O_{01}}$ } = { $X_{O_{01}} \vec{x}_1 + Y_{O_{01}} \vec{y}_1$; $\vec{0}$ } $_0$

{ $\mathcal{L}_{C_{32}}$ } = { $X_{C_{32}} \vec{x}_1$; $\vec{0}$ } $_c$



On écrit simplement le théorème du moment dynamique projeté sur l'axe en rotation (\vec{z}), en O.

Actions en O :

{ $M_{\text{ot eur}}$ } = { $\vec{0}$; \vec{M} }

{ P_{oids} } = { $-m_1 g \vec{y}$; $-m_1 g \cdot \frac{OB}{2} \cos \theta \vec{z}$ } $_0$

{ P_{oids} } = { $-m_2 g \vec{y}$; $-m_2 g \cdot OB \cos \theta \vec{z}$ } $_0$

{ $\mathcal{L}_{O_{01}}$ } = { $X_{O_{01}} \vec{x}_1 + Y_{O_{01}} \vec{y}_1$; $\vec{0}$ } $_0$

{ $\mathcal{L}_{C_{32}}$ } = { $X_{C_{32}} \vec{x}_1$; $\vec{OC} \wedge X_{C_{32}} \vec{x}_1$ } $_0$

= { $X_{C_{32}} \vec{x}_1$; $-X_{C_{32}} (L \sin \theta + e \cos \theta) \vec{z}$ } $_0$

Mt dynamique

$$\vec{\Delta}_O(S_1/R_3) + \vec{\Delta}_O(S_2/R_3) = \vec{\Delta}_O(S_1 \cup S_2/R_3)$$

$$\vec{\Delta}_O(S_1/R_3) = I_{Oz} \cdot \ddot{\theta} \vec{z} \quad \text{En effet le point O est fixe} \Rightarrow \text{axe fixe } O_z$$

$$\vec{\Delta}_O(S_2/R_3) = \vec{\Delta}_{G_2}(S_2/R_3) + \vec{OG}_2 \wedge m_2 \vec{V}_{G_2/R_3}$$

$$\vec{\Delta}_{G_2}(S_2/R_3) = \left[\frac{d}{dt} \vec{\Gamma}_{G_2}(S_2/R_3) \right]_{R_3} \quad \text{et} \quad \vec{\Gamma}_{G_2}(S_2/R_3) = I_{Gz} \cdot \dot{\theta} \vec{z} \quad \vec{O} \forall t$$

$$\begin{aligned} \vec{\Delta}_O(S_2/R_3) &= (OB \vec{x}_1 + h \vec{y}) \wedge (OB \ddot{\theta} \vec{y} - OB \dot{\theta}^2 \vec{x}_1) m_2 \\ &= m_2 OB^2 \ddot{\theta} \vec{z} + m_2 h OB \ddot{\theta} \sin \theta \vec{z} + m_2 h OB \dot{\theta}^2 \cos \theta \vec{z} \end{aligned}$$

$$\vec{\Delta}_O(S_1 \cup S_2/R_3) = (I_{Oz} + m_2 OB^2 + m_2 h OB \sin \theta) \ddot{\theta} \vec{z} + m_2 h OB \cos \theta \dot{\theta}^2 \vec{z}$$

Théorème du moment dynamique projeté sur \vec{x} :

$$\begin{aligned} \Rightarrow M_x &= \left(\frac{m_1}{2} + m_2 \right) g OB \cos \theta - X_{C_{32}} (L \sin \theta + e \cos \theta) \\ &= (I_{Oz} + m_2 OB^2 + m_2 h OB \sin \theta) \ddot{\theta} + m_2 h OB \cos \theta \dot{\theta}^2 \\ \text{avec } X_C &= - h m_2 OB (\ddot{\theta} \sin \theta + \dot{\theta}^2 \cos \theta) / (e \cos \theta + L \sin \theta) \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \Rightarrow M_x &= \left(\frac{m_1}{2} + m_2 \right) g OB \cos \theta + h m_2 OB \ddot{\theta} \sin \theta + h m_2 OB \dot{\theta}^2 \cos \theta \\ &= (I_{Oz} + m_2 OB^2) \ddot{\theta} + m_2 h OB \sin \theta \ddot{\theta} + m_2 h OB \cos \theta \dot{\theta}^2 \end{aligned}$$

$$M_x = \left(\frac{m_1}{2} + m_2 \right) g OB \cos \theta + (I_{Oz} + m_2 OB^2) \ddot{\theta}$$