## Application 0

# Dynamique du véhicule - Chariot élévateur à bateaux- Corrigé

X - ENS - PSI - 2012.

#### Présentation

## Étude de la position du centre de gravité

#### Objectif

L'objectif est de valider l'exigence suivante : « req C206 : la position du centre de gravité de l'ensemble  $\Sigma$ ={chariot, tablier, contrepoids} doit être situé à un tiers de l'empattement par rapport à l'axe des roues arrières».



**Question 1** Déterminer l'expression de  $x_{G_C}$  afin de valider l'exigence req C206.

#### Correction

On a 
$$\overrightarrow{OG} = \frac{m_T}{m_T + m_1 + m_C} \overrightarrow{OG_T} + \frac{m_1}{m_T + m_1 + m_C} \overrightarrow{OG_1} + \frac{m_C}{m_T + m_1 + m_C} \overrightarrow{OG_C}$$
. On souhaite que  $\overrightarrow{OG} = \overrightarrow{0}$ . On a donc  $0 = \frac{m_T}{m_T + m_1 + m_C} x_{G_T} + \frac{m_1}{m_T + m_1 + m_C} x_{G_1} + \frac{m_C}{m_T + m_1 + m_C} x_{G_2}$  et donc :  $x_{G_C} = -\frac{m_T}{m_C} x_{G_T} - \frac{m_1}{m_C} x_{G_1}$ .

Pour toute la suite de l'étude, les points G et O sont supposés confondus et la masse totale de l'ensemble  $\Sigma = \{\text{chariot, tablier, contrepoids}\}\ \text{est notée }M.$ 

### Étude du basculement frontal

Question 2 Écrire les équations issues de l'application du principe fondamental de la dynamique à l'ensemble  $\{\Sigma, B\}$ . Le théorème du moment dynamique sera appliqué au point  $I_4$ .

#### Correction

On isole  $\{\Sigma, B\}$ .

On fait le BAME.

- ▶ Poids du bateau :  $\{\mathcal{T}(\text{pes} \to B)\}$  =  $\left\{\begin{array}{l} -m_B g \overrightarrow{z} \\ \overrightarrow{0} \end{array}\right\}_O$   $\left\{\begin{array}{l} -m_B g \overrightarrow{z} \\ m_B g \overrightarrow{y} \left(x_{G_B} \frac{2L}{3}\right) + E m_B g \overrightarrow{x} \end{array}\right\}_{L_A}$ .
- ► Poids de  $\Sigma$ :  $\{\mathcal{T} \text{ (pes } \to \Sigma)\} = \left\{ \begin{array}{c} -Mg\overrightarrow{z} \\ \overrightarrow{0} \end{array} \right\}_{O} = \left\{ \begin{array}{c} -Mg\overrightarrow{z} \\ -\frac{2MgL}{3}\overrightarrow{y} + EMg\overrightarrow{x} \end{array} \right\}_{L}$ .
- ► Action du sol sur chaque roue

• 
$$\{\mathcal{T}(\text{sol} \to P_1)\} = \left\{ \begin{array}{c} -T_1 \overrightarrow{x} + N_1 \overrightarrow{z} \\ LN_1 \overrightarrow{y} \end{array} \right\}_L$$
;

$$\begin{split} \bullet & \left\{ \mathcal{T} \left( \operatorname{sol} \rightarrow P_{1} \right) \right\} = \left\{ \begin{array}{c} -T_{1} \overrightarrow{x} + N_{1} \overrightarrow{z} \\ LN_{1} \overrightarrow{y} \end{array} \right\}_{I_{4}}; \\ \bullet & \left\{ \mathcal{T} \left( \operatorname{sol} \rightarrow P_{2} \right) \right\} = \left\{ \begin{array}{c} -T_{1} \overrightarrow{x} + N_{1} \overrightarrow{z} \\ -2EN_{2} \overrightarrow{x} + LN_{2} \overrightarrow{y} - 2ET_{2} \overrightarrow{z} \end{array} \right\}_{I_{4}}; \\ \bullet & \left\{ \mathcal{T} \left( \operatorname{sol} \rightarrow P_{3} \right) \right\} = \left\{ \begin{array}{c} -T_{3} \overrightarrow{x} + N_{3} \overrightarrow{z} \\ -2EN_{3} \overrightarrow{x} - 2ET_{3} \overrightarrow{z} \end{array} \right\}_{I_{4}}; \end{aligned}$$

• 
$$\{\mathcal{T}(\text{sol} \to P_3)\} = \left\{ \begin{array}{c} -T_3 \overrightarrow{x} + N_3 \overrightarrow{z} \\ -2EN_3 \overrightarrow{x} - 2ET_3 \overrightarrow{z} \end{array} \right\}_{I_A}$$

• 
$$\{\mathcal{T}(\text{sol} \to P_4)\} = \left\{\begin{array}{c} -T_4 \overrightarrow{x} + N_4 \overrightarrow{z} \\ \overrightarrow{0} \end{array}\right\}_L$$

Calcul du  $\{\mathfrak{D}(\{\Sigma,B\}/0)\}$ .

$$\left\{\mathcal{D}\left(\left\{\Sigma,B\right\}/0\right)\right\} = \left\{\begin{array}{c} \overrightarrow{R_d\left(\left\{\Sigma,B\right\}/0\right)} \\ \overleftarrow{\delta\left(I_4,\left\{\Sigma,B\right\}/0\right)} \end{array}\right\}_{I_4}.$$

On a  $\overrightarrow{R_d(\{\Sigma, B\}/0)} = -(M + m_B) \operatorname{dec}_x \overrightarrow{x_1}$ .

Par ailleurs, on a  $\overline{\delta(G, \{\Sigma, B\}/0)} = \overline{\delta(G, \Sigma/0)} + \overline{\delta(G, B/0)}$ . Le bateau étant en translation par rapport au bâti, on a donc :

$$\overrightarrow{\delta(G, \{\Sigma\}/0)} = \overrightarrow{0} \text{ et } \overrightarrow{\delta(I_4, \{\Sigma\}/0)} = \overrightarrow{\delta(G, \{\Sigma, \}/0)} + \overrightarrow{I_4G} \wedge \overrightarrow{R_d(\{\Sigma\}/0)} = \left(-2\frac{L}{3}\overrightarrow{x_1} - E\overrightarrow{y_1} + h\overrightarrow{z_1}\right) \wedge -M \text{dec}_x \overrightarrow{x_1} = -M \text{dec}_x \left(E\overrightarrow{z_1} + h\overrightarrow{y_1}\right);$$

$$\frac{1}{\delta(G_B, \{B\}/0)} = \overrightarrow{\delta(I_A, \{B\}/0)} = \overrightarrow{\delta(I_A, \{B\}/0)} = \overrightarrow{\delta(G_B, \{B\}/0)} + \overrightarrow{I_4G_B} \wedge \overrightarrow{R_d(\{B\}/0)} = \left(\left(-x_{G_B} + 2\frac{L}{3}\right)\overrightarrow{x_1} + E\overrightarrow{y_1} + \left(z_{G_B} + h\right)\overrightarrow{z_1}\right) \wedge -m_B \operatorname{dec}_x \overrightarrow{x_1} = m_B \operatorname{dec}_x \left(E\overrightarrow{z_1} - \left(z_{G_B} + h\right)\overrightarrow{y_1}\right);$$

▶ au final, 
$$\delta(I_4, \{\Sigma, B\}/0) = m_B \operatorname{dec}_x \left(E\overrightarrow{z_1} - (z_{G_B} + h)\overrightarrow{y_1}\right) - \operatorname{Mdec}_x \left(E\overrightarrow{z_1} + h\overrightarrow{y_1}\right)$$
.

#### On applique le PFD.

- ► Théorème de la résultante dynamique :
  - suivant  $\overrightarrow{x_1}$ :  $-(M + m_B) \operatorname{dec}_x = -\sum_{i=1}^4 T_i$ ;
  - suivant  $\overrightarrow{y_1} : 0 = 0$ ;
  - suivant  $\overrightarrow{z_1} : 0 = \sum_{i=1}^4 N_i (M + m_B) g$ .
- ► Théorème du moment dynamique :
  - suivant  $\overrightarrow{x_1}$ :  $0 = Em_Bg + EMg 2EN_2 2EN_3$ ;
  - suivant  $\overrightarrow{y_1}$ :- $m_B \operatorname{dec}_x \left( z_{G_B} + h \right) M \operatorname{dec}_x h = L \left( N_1 + N_2 \right) + m_B g \left( x_{G_B} 2 \frac{L}{3} \right) \frac{Mg2L}{3}$ ;
  - suivant  $\overrightarrow{z_1}$ :  $m_B \operatorname{dec}_x E M \operatorname{dec}_x E = -2ET_2 2ET_3$ .

**Question 3** Donner les hypothèses qui peuvent être faites afin de réduire le nombre d'inconnues du problème.

#### Correction

La mise en équation précédente permet d'exprimer 8 inconnues ( $N_i$  et  $T_i$  pour i allant de 1 à 4).

En faisant l'hypothèse que le plan  $(G_1, \overrightarrow{z_1}, \overrightarrow{x_1})$  est plan de symétrie, on peut considérer que  $N_4 = N_3$ ,  $T_4 = T_3$ ,  $N_1 = N_2$ ,  $T_1 = T_2$ . Il reste donc 4 inconnues.

De plus, à la limite du basculement frontal, les roues arrières se décolleraient. Il resterait donc les inconnues  $N_3$  et  $T_3$ .

On considère que le basculement a lieu lorsque les roues arrière perdent le contact avec le sol.

**Question 4** Déterminer alors l'expression de  $dec_x$ .



#### Correction

Le basculement frontal du véhicule peut se traduire par un théorème du moment dynamique appliqué en  $I_4$  en projection sur  $\overrightarrow{y_1}$ . On utilise les conditions précédentes. On a donc :

$$\begin{array}{lll} -m_{B} \mathrm{dec}_{x} \left(z_{G_{B}} + h\right) & - & M \mathrm{dec}_{x} h & = & m_{B} g \left(x_{G_{B}} - 2\frac{L}{3}\right) - \frac{Mg2L}{3} & \mathrm{soit} & \mathrm{dec}_{x} & = \\ \frac{m_{B} g \left(x_{G_{B}} - 2\frac{L}{3}\right) - \frac{Mg2L}{3}}{-m_{B} \left(z_{G_{B}} + h\right) - Mh} \\ \Leftrightarrow \mathrm{dec}_{x} & = -g \frac{m_{B} \left(3x_{G_{B}} - 2L\right) - M2L}{3m_{B} \left(z_{G_{B}} + h\right) + 3Mh} \end{array}$$

Le facteur d'adhérence entre le pneu et la route est noté f .

**Question 5** Donner les expressions de  $N_4$  et  $T_4$  et expliquer qualitativement comment vérifier que le basculement a lieu avant le glissement afin de justifier l'hypothèse faite en début d'étude.

Correction

## Étude du basculement latéral

**Question 6** Quel théorème doit-on utiliser afin d'obtenir directement l'équation permettant de déterminer l'expression de V qui provoque le basculement latéral?

Correction

Question 7 En déduire l'expression de V qui provoque le basculement latéral .

Correction

