## **Application 0**

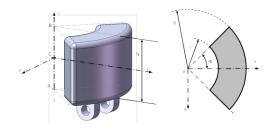
## Régulateur centrifuge - Corrigé

On considère le mécanisme de la figure ci-contre, qui représente le régulateur centrifuge utilisé dans la direction assistée « DIRAVI » de CITROËN. Ce système, dont la fréquence de rotation est liée à la vitesse du véhicule, agit sur un circuit hydraulique et permet de faire varier l'assistance en fonction de la vitesse. Considérons uniquement le rotor  $(S_1)$  et la masselotte  $(S_2)$  représentés schématiquement ci-contre.

- ► (S<sub>1</sub>) est en liaison pivot d'axe  $\begin{pmatrix}
  O_1, \overrightarrow{z_0} \\
  O_2, \overrightarrow{x_1}
  \end{pmatrix} \text{ avec } (S_0).$ ► (S<sub>2</sub>) est en liaison pivot d'axe  $\begin{pmatrix}
  O_2, \overrightarrow{x_1} \\
  \overrightarrow{y_1}, \overrightarrow{y_2}
  \end{pmatrix} = \begin{pmatrix}
  \overrightarrow{z_1}, \overrightarrow{z_2}
  \end{pmatrix} = \theta_2.$ ►  $\frac{O_0G_1}{O_0O_2} = h_1\overrightarrow{z_0}.$ ►  $\frac{O_0O_2}{O_0O_2} = d_1\overrightarrow{z_0} + L_1\overrightarrow{y_1}.$ ►  $\frac{O_0O_2}{O_2G_2} = L_2\overrightarrow{y_2}.$ ►  $\frac{O_0G_1}{O_0O_2} = L_2\overrightarrow{y_2}.$

Pour chacun des solides  $S_i$  on note  $m_i$  la masse,  $I_{G_i}(S_i) = \begin{pmatrix} A_i & -F_i & -E_i \\ -F_i & B_i & -D_i \\ -E_i & -D_i & C_i \end{pmatrix}_{B_i}$ .

On note  $E = \{S_1, S_2\}$ . Une vue 3D de la masselotte est donnée ci-dessous.



Question 1 Indiquer, sans développer de calculs, quelles sont les particularités des matrices d'inertie des solides (1) et (2).

## Correction

Le solide 1 est axisymétrique. En tout point de l'axe du solide, la matrice d'inertie sera diagonale. On a donc  $I_{O_1}\left(S_1\right) = \begin{pmatrix} A_1 & 0 & 0 \\ 0 & B_1 & 0 \\ 0 & 0 & C_1 \end{pmatrix}_{B_1}.$ 

Le solide 2 admet le plan  $(\overrightarrow{y_2}, \overrightarrow{z_2})$  comme plan de symétrie. Les produits d'inertie dépendant

de x sont nuls. On a donc 
$$I_{G_2}(S_2) = \begin{pmatrix} A_2 & 0 & 0 \\ 0 & B_2 & -D_2 \\ 0 & -D_2 & C_2 \end{pmatrix}_{B_2}$$
.

Afin de moins alourdir les calculs, on suppose constantes les vitesse de rotation  $\dot{\theta}_1$  et  $\dot{\theta}_2$ .

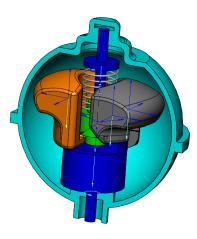
Question 2 Discuter de la pertinence de ces hypothèses. Vous pourrez éventuellement les remettre en cause.

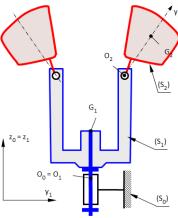
**Question 3** Déterminer le torseur dynamique  $\{\mathfrak{D}(S_1/R_0)\}$  en  $O_1$  et le torseur dynamique  $\{ \mathfrak{D}(S_2/R_0) \}$  en  $O_2$ .

C. Gamelon & P. Dubois.

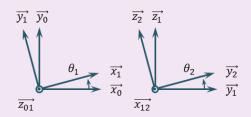
C1-05

C2-09





## Correction



Mouvement du solide 1/0

On a: 
$$\{\mathcal{V}(S_1/R_0)\} = \left\{\begin{array}{c} \dot{\theta}_1 \overrightarrow{z}_1 \\ \overrightarrow{0} \end{array}\right\}_{G_1} = \left\{\begin{array}{c} \dot{\theta}_1 \overrightarrow{z}_1 \\ \overrightarrow{0} \end{array}\right\}_{O_1}.$$

 $O_1$  est un point fixe dans R

$$\left\{ \mathscr{C}(S_1/R_0) \right\} = \left\{ \begin{array}{l} \overrightarrow{0} \\ I_{O_1}(S_1) \overrightarrow{\Omega}(S_1/R_0) \end{array} \right\}_{O_1} = \left\{ \begin{array}{l} \overrightarrow{0} \\ C_1 \dot{\theta}_1 \overrightarrow{z_1} \end{array} \right\}_{O_1} \text{ et } \left\{ \mathscr{D}(S_1/R_0) \right\} = \left\{ \begin{array}{l} \overrightarrow{0} \\ C_1 \ddot{\theta}_1 \overrightarrow{z_1} \end{array} \right\}_{O_1}$$

On a: 
$$\{\mathcal{V}(S_2/R_0)\} = \left\{ \begin{array}{l} \dot{\theta}_1 \overrightarrow{z_1} + \dot{\theta}_2 \overrightarrow{x_2} \\ \overline{V(G_2, S_2/R_0)} \end{array} \right\}_{G_2} = \left\{ \begin{array}{l} \dot{\theta}_1 \overrightarrow{z_1} + \dot{\theta}_2 \overrightarrow{x_2} \\ L_2 \dot{\theta}_2 \overrightarrow{z_2} - \dot{\theta}_1 L_1 \overrightarrow{x_1} \end{array} \right\}_{G_2}.$$

$$= \left(\underbrace{\frac{V\left(O_{2}, S_{2}/S_{1}\right)}_{\overrightarrow{O}} + \overrightarrow{G_{2}O_{2}} \wedge \overrightarrow{\Omega\left(S_{2}/S_{1}\right)}}_{\overrightarrow{O}} + \left(\underbrace{\frac{V\left(O_{0}, S_{1}/R_{0}\right)}_{\overrightarrow{O}} + \overrightarrow{G_{2}O_{0}} \wedge \overrightarrow{\Omega\left(S_{1}/R_{0}\right)}}_{\overrightarrow{O}}\right)$$

 $= \left(-L_2 \overrightarrow{y_2} \wedge \dot{\theta}_2 \overrightarrow{x_2}\right) + \left(-\left(d_1 \overrightarrow{z_0} + L_1 \overrightarrow{y_1} + L_2 \overrightarrow{y_2}\right) \wedge \dot{\theta}_1 \overrightarrow{z_1}\right) = L_2 \dot{\theta}_2 \overrightarrow{z_2} - \dot{\theta}_1 \left(L_1 + L_2 \cos \theta_2\right) \overrightarrow{x_1}$   $G_2$  est le centre de gravité de  $S_2$ .

$$\{\mathscr{C}(S_2/R_0)\} = \left\{ \begin{array}{l} m_2 \left( L_2 \dot{\theta}_2 \overrightarrow{z_2} - \dot{\theta}_1 \left( L_1 + L_2 \cos \theta_2 \right) \overrightarrow{x_1} \right) \\ I_{G_2} \left( S_2 \right) \overrightarrow{\Omega} \left( S_2/R_0 \right) \end{array} \right\}_{G_2}$$

$$\overrightarrow{\Omega} \left( S_2/R_0 \right) = \dot{\theta}_1 \overrightarrow{z_1} + \dot{\theta}_2 \overrightarrow{x_2} = \dot{\theta}_1 \left( \cos \theta_2 \overrightarrow{z_2} + \sin \theta_2 \overrightarrow{y_2} \right) + \dot{\theta}_2 \overrightarrow{x_2}$$

$$\overrightarrow{\Omega(S_2/R_0)} = \dot{\theta}_1 \overrightarrow{z_1} + \dot{\theta}_2 \overrightarrow{x_2} = \dot{\theta}_1 \left( \cos \theta_2 \overrightarrow{z_2} + \sin \theta_2 \overrightarrow{y_2} \right) + \dot{\theta}_2 \overrightarrow{x_2}$$

$$I_{G_2}\left(S_2\right)\overrightarrow{\Omega\left(S_2/R_0\right)} \hspace{1cm} = \hspace{1cm} \begin{pmatrix} A_2 & 0 & 0 \\ 0 & B_2 & -D_2 \\ 0 & -D_2 & C_2 \end{pmatrix}_{B_2} \begin{pmatrix} \dot{\theta}_2 \\ \dot{\theta}_1 \sin{\theta_2} \\ \dot{\theta}_1 \cos{\theta_2} \end{pmatrix}_{B_2}$$

$$\begin{pmatrix} A_2\dot{\theta}_2\\ B_2\dot{\theta}_1\sin\theta_2 - D_2\dot{\theta}_1\cos\theta_2\\ -D_2\dot{\theta}_1\sin\theta_2 + C_2\dot{\theta}_1\cos\theta_2 \end{pmatrix}_{B_2}$$

$$\begin{cases} A_2 \dot{\theta}_2 \\ B_2 \dot{\theta}_1 \sin \theta_2 - D_2 \dot{\theta}_1 \cos \theta_2 \\ -D_2 \dot{\theta}_1 \sin \theta_2 + C_2 \dot{\theta}_1 \cos \theta_2 \end{pmatrix}_{B_2} \\ \{ \mathfrak{D}(S_2/R_0) \} = \begin{cases} m_2 \overline{\Gamma(G_2, S_2/R_0)} \\ \left[ \frac{\mathrm{d}}{\mathrm{d}t} \left( I_{G_2}(S_2) \overline{\Omega(S_2/R_0)} \right) \right]_{R_0} \end{cases}_{G_2} \\ \overline{\Gamma(G_2, G_2/R_0)} = \begin{cases} \mathrm{d} \left( L_2 \dot{\theta}_2 \overline{z}_2 - \dot{\theta}_1 (L_1 + L_2 \cos \theta_2) \overline{x}_1 \right) \end{cases}$$

$$\overrightarrow{\Gamma(G_2, S_2/R_0)} = \left[ \frac{d\left(L_2 \dot{\theta}_2 \overrightarrow{z_2} - \dot{\theta}_1 \left(L_1 + L_2 \cos \theta_2\right) \overrightarrow{x_1}\right)}{dt} \right]_{R_0}$$

$$= L_2 \ddot{\theta}_2 \overrightarrow{z_2} + L_2 \dot{\theta}_2 \left( \dot{\theta}_1 \sin \theta_2 \overrightarrow{x_{1,2}} - \dot{\theta}_2 \overrightarrow{y_2} \right) - \ddot{\theta}_1 \left(L_1 + L_2 \cos \theta_2\right) \overrightarrow{x_1} - \dot{\theta}_1 \left(-L_2 \dot{\theta}_2 \sin \theta_2\right) \overrightarrow{x_1} - d^2 \overrightarrow{x_1} \right) - d^2 \overrightarrow{x_1} + d$$

$$= L_2 \ddot{\theta}_2 \overrightarrow{z_2} + L_2 \dot{\theta}_2 \left( \dot{\theta}_1 \sin \theta_2 \overrightarrow{x_{1,2}} - \dot{\theta}_2 \overrightarrow{y_2} \right) - \ddot{\theta}_1 \left( L_1 + L_2 \cos \theta_2 \right) \overrightarrow{x_1} - \dot{\theta}_1 \left( -L_2 \dot{\theta}_2 \sin \theta_2 \right) \overrightarrow{x_1} - \dot{\theta}_1 \left( L_1 + L_2 \cos \theta_2 \right) \overrightarrow{y_1}$$

$$=L_2\ddot{\theta}_2\vec{z}_2\overrightarrow{z}_2 - L_2\dot{\theta}_2^2\vec{y}_2 + (2L_2\dot{\theta}_1\dot{\theta}_2\sin\theta_2 - \ddot{\theta}_1(L_1 + L_2\cos\theta_2))\overrightarrow{x}_1 - \dot{\theta}_1^2(L_1 + L_2\cos\theta_2)\overrightarrow{y}_1$$

$$\begin{bmatrix} \frac{\mathrm{d}}{\mathrm{d}t}I_{G_2}(S_2)\overrightarrow{\Omega(S_2/R_0)} \end{bmatrix}_{R} = \dots$$



$$= \begin{pmatrix} A_2 \ddot{\theta}_2 \\ B_2 \ddot{\theta}_1 \sin \theta_2 - D_2 \ddot{\theta}_1 \cos \theta_2 + B_2 \dot{\theta}_1 \dot{\theta}_2 \cos \theta_2 + D_2 \dot{\theta}_1 \dot{\theta}_2 \sin \theta_2 \\ -D_2 \ddot{\theta}_1 \sin \theta_2 + C_2 \ddot{\theta}_1 \cos \theta_2 - D_2 \dot{\theta}_1 \dot{\theta}_2 \cos \theta_2 - C_2 \dot{\theta}_1 \dot{\theta}_2 \sin \theta_2 \end{pmatrix}_{B_2}$$

$$+ A_2 \dot{\theta}_2 \dot{\theta}_1 \overrightarrow{y}_1 \qquad + \qquad (B_2 \dot{\theta}_1 \sin \theta_2 - D_2 \dot{\theta}_1 \cos \theta_2) \left( -\dot{\theta}_1 \cos \theta_2 \overrightarrow{x}_1 + \dot{\theta}_2 \overrightarrow{z}_2 \right) \qquad +$$

$$(-D_2 \dot{\theta}_1 \sin \theta_2 + C_2 \dot{\theta}_1 \cos \theta_2) \left( \dot{\theta}_1 \sin \theta_2 \overrightarrow{x}_{1,2} - \dot{\theta}_2 \overrightarrow{y}_2 \right)$$

$$\left[ \frac{d\overrightarrow{z}_2}{dt} \right]_{R_0} = \left[ \frac{d\overrightarrow{z}_2}{dt} \right]_{R_2} + \overrightarrow{\Omega} (S_2/R_0) \wedge \overrightarrow{z}_2 = \left( \dot{\theta}_1 \overrightarrow{z}_1 + \dot{\theta}_2 \overrightarrow{x}_2 \right) \wedge \overrightarrow{z}_2 = \dot{\theta}_1 \sin \theta_2 \overrightarrow{x}_{1,2} - \dot{\theta}_2 \overrightarrow{y}_2$$

$$\left[ \frac{d\overrightarrow{y}_2}{dt} \right]_{R_0} = \left[ \frac{d\overrightarrow{y}_2}{dt} \right]_{R_2} + \overrightarrow{\Omega} (S_2/R_0) \wedge \overrightarrow{y}_2 = \left( \dot{\theta}_1 \overrightarrow{z}_1 + \dot{\theta}_2 \overrightarrow{x}_2 \right) \wedge \overrightarrow{y}_2 = -\dot{\theta}_1 \cos \theta_2 \overrightarrow{x}_1 + \dot{\theta}_2 \overrightarrow{z}_2$$

$$\left[ \frac{d\overrightarrow{x}_2}{dt} \right]_{R_0} = \left[ \frac{d\overrightarrow{x}_1}{dt} \right]_{R_0} = \left[ \frac{d\overrightarrow{x}_1}{dt} \right]_{R_0} + \overrightarrow{\Omega} (S_1/R_0) \wedge \overrightarrow{x}_1 = \dot{\theta}_1 \overrightarrow{z}_1 \wedge \overrightarrow{x}_1 = \dot{\theta}_1 \overrightarrow{y}_1$$

**Question 4** Déterminer  $\overrightarrow{\delta(O_2, 2/0)} \cdot \overrightarrow{x_2}$ .

Correction
$$\overline{\delta(O_{2},2/0)} \cdot \overrightarrow{x_{2}} = \left(\overline{\delta(G_{2},2/0)} + \overline{O_{2}G_{2}} \wedge M_{2}\overline{\Gamma(G_{2},2/0)}\right) \cdot \overrightarrow{x_{2}}$$

$$= \left(\left[\frac{d}{dt}I_{G_{2}}(S_{2})\overline{\Omega(S_{2}/R_{0})}\right]_{R_{0}} + \overline{O_{2}G_{2}} \wedge M_{2}\overline{\Gamma(G_{2},2/0)}\right) \cdot \overrightarrow{x_{2}}$$

$$\left[\frac{d}{dt}I_{G_{2}}(S_{2})\overline{\Omega(S_{2}/R_{0})} \cdot \overrightarrow{x_{2}}\right]_{R_{0}} = \left[\frac{d}{dt}I_{G_{2}}(S_{2})\overline{\Omega(S_{2}/R_{0})}\right]_{R_{0}} \cdot \overrightarrow{x_{2}} + \left[\frac{d}{dt}I_{G_{2}}(S_{2})\overline{\Omega(S_{2}/R_{0})} \cdot \overrightarrow{x_{2}}\right]_{R_{0}}$$

**Question 5** Comment pourrait-on déterminer le torseur dynamique  $\{\mathfrak{D}(E/R_0)\}$  en  $O_2$ ?

**Question 6** Donner une méthode qui permettrait d'obtenir le couple moteur nécessaire à la mise en mouvement du régulateur.

Pour mettre en mouvement le régulateur on réalise une montée en vitesse de 0 à 2000 tours par minute en 0,5 seconde. On reste ensuite à vitesse constante. On donne le résultats de deux simulation permettant de calculer le couple nécessaire à la mise en mouvement du régulateur : la première sans frottement dans la liaison entre  $S_1$  et  $S_2$  (couple maximal 0,46 Nm) , une seconde avec frottement (couple maximal 0,1 Nm).

Question 7 Commenter ces résultats.

