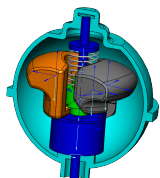


## Application

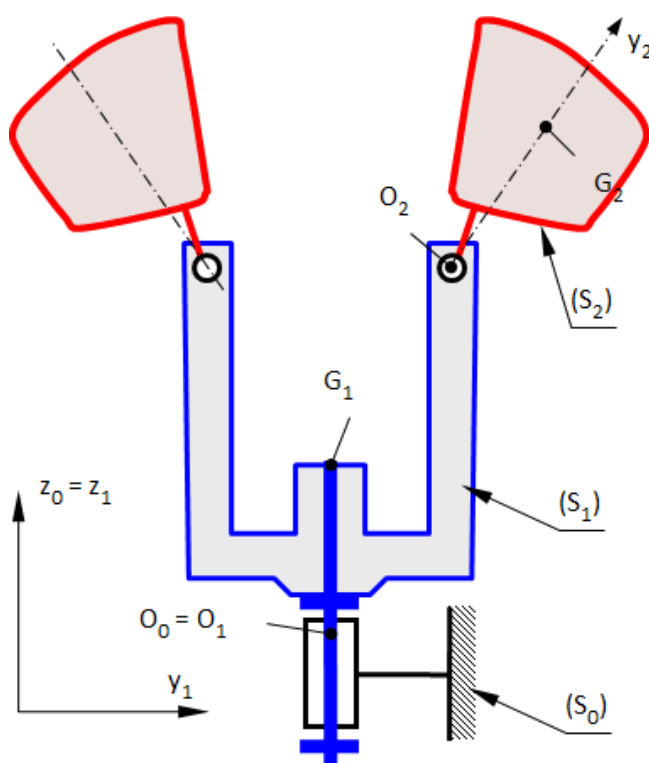


### Application – Régulateur centrifuge

C. Gamelon & P. Dubois

#### Savoirs et compétences :

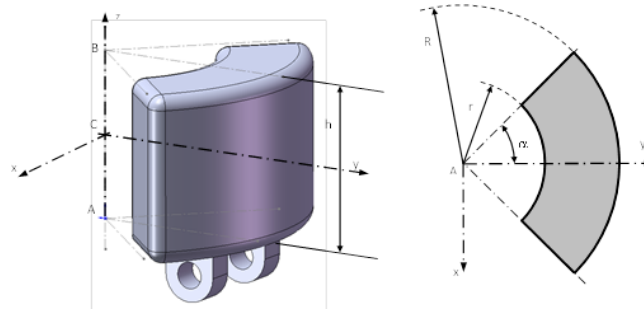
On considère le mécanisme de la figure ci-contre, qui représente le régulateur centrifuge utilisé dans la direction assistée « DIRAVI » de CITROËN. Ce système, dont la fréquence de rotation est liée à la vitesse du véhicule, agit sur un circuit hydraulique et permet de faire varier l'assistance en fonction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



- ( $S_1$ ) est en liaison pivot d'axe  $(O_1, \vec{z}_0)$  avec ( $S_0$ ).
- ( $S_2$ ) est en liaison pivot d'axe  $(O_2, \vec{x}_1)$  avec ( $S_1$ ).
- $(\vec{x}_0, \vec{x}_1) = (\vec{y}_0, \vec{y}_1) = \theta_1$ .
- $(\vec{y}_1, \vec{y}_2) = (\vec{z}_1, \vec{z}_2) = \theta_2$ .
- $\vec{O_0G_1} = h_1 \vec{z}_0$ .
- $\vec{O_0O_2} = d_1 \vec{z}_0 + L_1 \vec{y}_1$ .
- $\vec{O_2G_2} = L_2 \vec{y}_2$ .

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

$$\text{donc } I_{O_1}(S_1) = \begin{pmatrix} A_1 & 0 & 0 \\ 0 & B_1 & 0 \\ 0 & 0 & C_1 \end{pmatrix}_{B_1}.$$

Le solide 2 admet le plan  $(\vec{y}_2, \vec{z}_2)$  comme plan de symétrie. Les produits d'inertie dépendant de  $x$  sont nuls. On

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

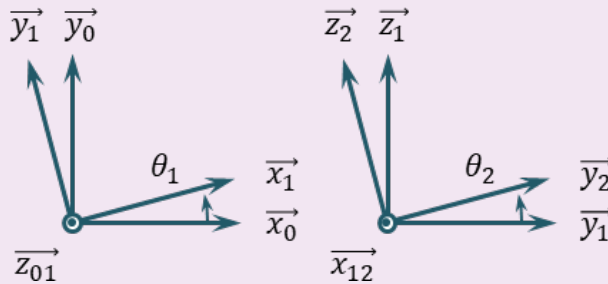
Afin de ne pas trop alourdir les calculs, on suppose constantes les vitesses de rotation  $\dot{\theta}_1$  et  $\dot{\theta}_2$ .

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

**Question 3** Déterminer :

- le torseur dynamique  $\{\delta(S_1/R_0)\}$  en  $O_1$  ;
- le torseur dynamique  $\{\delta(S_2/R_0)\}$  en  $O_2$ .

**Correction**



**Mouvement du solide 1/0**

$$\text{On a : } \{\mathcal{V}(S_1/R_0)\} = \begin{Bmatrix} \dot{\theta}_1 \vec{z}_1 \\ 0 \end{Bmatrix}_{G_1} = \begin{Bmatrix} \dot{\theta}_1 \vec{z}_1 \\ 0 \end{Bmatrix}_{O_1}.$$

$O_1$  est un point fixe dans  $R_0$ .

$$\{\sigma(S_1/R_0)\} = \begin{Bmatrix} \vec{0} \\ I_{O_1}(S_1) \Omega(S_1/R_0) \end{Bmatrix}_{O_1} = \begin{Bmatrix} \vec{0} \\ C_1 \dot{\theta}_1 \vec{z}_1 \end{Bmatrix}_{O_1} \text{ et } \{\delta(S_1/R_0)\} = \begin{Bmatrix} \vec{0} \\ C_1 \ddot{\theta}_1 \vec{z}_1 \end{Bmatrix}_{O_1}.$$

**Mouvement du solide 2/0**

$$\text{On a : } \{\mathcal{V}(S_2/R_0)\} = \begin{Bmatrix} \dot{\theta}_1 \vec{z}_1 + \dot{\theta}_2 \vec{x}_2 \\ V(G_2 \in S_2/R_0) \end{Bmatrix}_{G_2} = \begin{Bmatrix} \dot{\theta}_1 \vec{z}_1 + \dot{\theta}_2 \vec{x}_2 \\ L_2 \dot{\theta}_2 \vec{z}_2 - \dot{\theta}_1 L_1 \vec{x}_1 \end{Bmatrix}_{G_2}.$$

$$\overrightarrow{V(G_2 \in S_2/R_0)} = \overrightarrow{V(G_2 \in S_2/S_1)} + \overrightarrow{V(G_2 \in S_1/R_0)}$$

$$= \left( \underbrace{\overrightarrow{V(O_2 \in S_2/S_1)}}_{\vec{0}} + \overrightarrow{G_2 O_2} \wedge \overrightarrow{\Omega(S_2/S_1)} \right) + \left( \underbrace{\overrightarrow{V(O_0 \in S_1/R_0)}}_{\vec{0}} + \overrightarrow{G_2 O_0} \wedge \overrightarrow{\Omega(S_1/R_0)} \right)$$

$$= (-L_2 \vec{y}_2 \wedge \dot{\theta}_2 \vec{x}_2) + (- (d_1 \vec{z}_0 + L_1 \vec{y}_1 + L_2 \vec{y}_2) \wedge \dot{\theta}_1 \vec{z}_1) = L_2 \dot{\theta}_2 \vec{z}_2 - \dot{\theta}_1 (L_1 + L_2 \cos \theta_2) \vec{x}_1$$

$G_2$  est le centre de gravité de  $S_2$ .

$$\{\sigma(S_2/R_0)\} = \left\{ \begin{array}{c} m_2 (L_2 \ddot{\theta}_2 \vec{z}_2 - \dot{\theta}_1 (L_1 + L_2 \cos \theta_2) \vec{x}_1) \\ I_{G_2}(S_2) \overline{\Omega(S_2/R_0)} \end{array} \right\}_{G_2}$$

$$\overline{\Omega(S_2/R_0)} = \dot{\theta}_1 \vec{z}_1 + \dot{\theta}_2 \vec{x}_2 = \dot{\theta}_1 (\cos \theta_2 \vec{z}_2 + \sin \theta_2 \vec{y}_2) + \dot{\theta}_2 \vec{x}_2$$

$$I_{G_2}(S_2) \overline{\Omega(S_2/R_0)} = \begin{pmatrix} A_2 & 0 & 0 \\ 0 & B_2 & -D_2 \\ 0 & -D_2 & C_2 \end{pmatrix}_{B_2} \begin{pmatrix} \dot{\theta}_2 \\ \dot{\theta}_1 \sin \theta_2 \\ \dot{\theta}_1 \cos \theta_2 \end{pmatrix}_{B_2} = \begin{pmatrix} A_2 \dot{\theta}_2 \\ B_2 \dot{\theta}_1 \sin \theta_2 - D_2 \dot{\theta}_1 \cos \theta_2 \\ -D_2 \dot{\theta}_1 \sin \theta_2 + C_2 \dot{\theta}_1 \cos \theta_2 \end{pmatrix}_{B_2}$$

$$\{\delta(S_2/R_0)\} = \left\{ \begin{array}{c} m_2 \overline{\Gamma(G_2 \in S_2/R_0)} \\ \left[ \frac{d}{dt} (I_{G_2}(S_2) \overline{\Omega(S_2/R_0)}) \right]_{R_0} \end{array} \right\}_{G_2}$$

$$\overline{\Gamma(G_2 \in S_2/R_0)} = \left[ \frac{d(L_2 \dot{\theta}_2 \vec{z}_2 - \dot{\theta}_1 (L_1 + L_2 \cos \theta_2) \vec{x}_1)}{dt} \right]_{R_0}$$

$$= L_2 \ddot{\theta}_2 \vec{z}_2 + L_2 \dot{\theta}_2 (\dot{\theta}_1 \sin \theta_2 \vec{x}_{1,2} - \dot{\theta}_2 \vec{y}_2) - \ddot{\theta}_1 (L_1 + L_2 \cos \theta_2) \vec{x}_1 - \dot{\theta}_1 (-L_2 \dot{\theta}_2 \sin \theta_2) \vec{x}_1 - \dot{\theta}_1^2 (L_1 + L_2 \cos \theta_2) \vec{y}_1$$

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

$$\left[ \frac{d}{dt} I_{G_2}(S_2) \overline{\Omega(S_2/R_0)} \right]_{R_0} = \dots$$

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

$$+ A_2 \dot{\theta}_2 \dot{\theta}_1 \vec{y}_1 (B_2 \dot{\theta}_1 \sin \theta_2 - D_2 \dot{\theta}_1 \cos \theta_2) (-\dot{\theta}_1 \cos \theta_2 \vec{x}_1 + \dot{\theta}_2 \vec{z}_2) (-D_2 \dot{\theta}_1 \sin \theta_2 + C_2 \dot{\theta}_1 \cos \theta_2) (\dot{\theta}_1 \sin \theta_2 \vec{x}_{1,2} - \dot{\theta}_2 \vec{y}_2)$$

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

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

$$\left[ \frac{d\vec{x}_2}{dt} \right]_{R_0} = \left[ \frac{d\vec{x}_1}{dt} \right]_{R_0} = \left[ \frac{d\vec{x}_1}{dt} \right]_{R_1} + \overline{\Omega(S_1/R_0)} \wedge \vec{x}_1 = \dot{\theta}_1 \vec{z}_1 \wedge \vec{x}_1 = \dot{\theta}_1 \vec{y}_1$$

**Question 4** Déterminer le torseur dynamique  $\{\delta(E/R_0)\}$  en  $O_2$ .

**Question 5** 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 6** Commenter ces résultats.

