# Application Modé

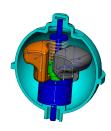
# Modéliser le comportement des systèmes mécaniques dans le but d'établir une loi de comportement ou de déterminer des actions mécaniques en utilisant le PFD

Chapitre 3 - Application du Principe Fondamental de la Dynamique l'Ingénieur

Industrielles de

**Sciences** 

Corrigé



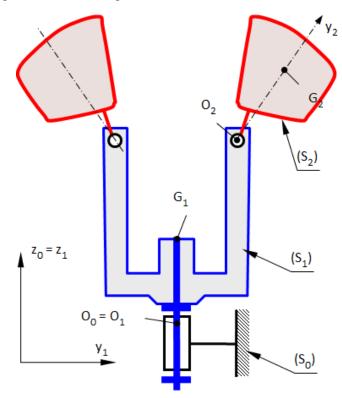
## Application – Régulateur centrifuge

C. Gamelon & P. Dubois

### Savoirs et compétences :

- Mod2.C13 : centre d'inertie
- □ Mod2.C14 : opérateur d'inertie
- Mod2.C15 : matrice d'inertie

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.



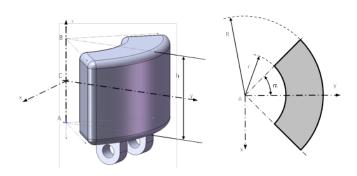
- $(S_1)$  est en liaison pivot d'axe  $(O_1, \overrightarrow{z_0})$  avec  $(S_0)$ .
- $(S_2)$  est en liaison pivot d'axe  $(O_2, \overrightarrow{x_1})$  avec  $(S_1)$ .
- $(\overrightarrow{x_0}, \overrightarrow{x_1}) = (\overrightarrow{y_0}, \overrightarrow{y_1}) = \theta_1.$   $(\overrightarrow{y_1}, \overrightarrow{y_2}) = (\overrightarrow{z_1}, \overrightarrow{z_2}) = \theta_2.$
- $\bullet \overrightarrow{O_0G_1} = h_1 \overrightarrow{z_0}.$   $\bullet \overrightarrow{O_0O_2} = d_1 \overrightarrow{z_0} + L_1 \overrightarrow{y_1}.$   $\bullet \overrightarrow{O_2G_2} = L_2 \overrightarrow{y_2}.$

•  $O_2G_2 = L_2 y_2$ .

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

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

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

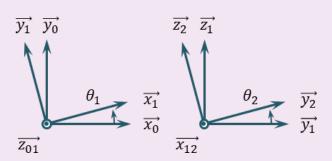
Afin de ne pas trop alourdir les calculs, on suppose constantes les vitesse de rotation  $\dot{\theta}_1$  et  $\dot{\theta}_2$ .

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

**Question 3** Déterminer:

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

#### Correction



Mouvement du solide 
$$1/0$$
  
On a :  $\{\mathscr{V}(S_1/R_0)\} = \left\{\begin{array}{c} \dot{\theta_1}\overrightarrow{z_1} \\ 0 \end{array}\right\}_{G_1} = \left\{\begin{array}{c} \dot{\theta_1}\overrightarrow{z_1} \\ 0 \end{array}\right\}_{O_1}.$ 

$$O_{1} \text{ est un point fixe dans } R_{0}.$$

$$\{\sigma(S_{1}/R_{0})\} = \left\{\begin{array}{c} \overrightarrow{0} \\ I_{O_{1}}(S_{1})\overline{\Omega(S_{1}/R_{0})} \end{array}\right\}_{O_{1}} = \left\{\begin{array}{c} \overrightarrow{0} \\ C_{1}\dot{\theta}_{1}\overrightarrow{z}_{1} \end{array}\right\}_{O_{1}} \text{ et } \{\mathscr{D}(S_{1}/R_{0})\} = \left\{\begin{array}{c} \overrightarrow{0} \\ C_{1}\ddot{\theta}_{1}\overrightarrow{z}_{1} \end{array}\right\}_{O_{1}}.$$
Movement du colido 2/0

$$(I_{O_1}(S_1)\Omega(S_1/R_0)) = \begin{cases} (S_1S_1Z_1 + \hat{\theta}_2\overrightarrow{x_2}) \\ V(G_2 \in S_2/R_0) \end{cases} = \begin{cases} \frac{\dot{\theta}_1\overrightarrow{z_1} + \dot{\theta}_2\overrightarrow{x_2}}{V(G_2 \in S_2/R_0)} \end{cases} = \begin{cases} \frac{\dot{\theta}_1\overrightarrow{z_1} + \dot{\theta}_2\overrightarrow{x_2}}{L_2\dot{\theta}_2\overrightarrow{z_2} - \dot{\theta}_1L_1\overrightarrow{x_1}} \end{cases} = \begin{cases} \frac{\dot{\theta}_1\overrightarrow{z_1} + \dot{\theta}_2\overrightarrow{x_2}}{L_2\dot{\theta}_2\overrightarrow{z_2} - \dot{\theta}_1L_1\overrightarrow{x_1}} \end{cases} = \\ \frac{V(G_2 \in S_2/R_0)}{V(G_2 \in S_2/S_1) + V(G_2 \in S_1/R_0)} = \begin{cases} \frac{\dot{\theta}_1\overrightarrow{z_1} + \dot{\theta}_2\overrightarrow{x_2}}{V(G_2 \in S_2/S_1) + V(G_2 \in S_1/R_0)} \end{cases} = \\ \frac{V(O_2 \in S_2/S_1)}{O_0} + \frac{1}{G_2O_2} \wedge \frac{1}{O(S_2/S_1)} + \frac{1}{O_1} \left( \frac{V(O_0 \in S_1/R_0)}{O_0} + \frac{1}{G_2O_0} \wedge \frac{1}{O(S_1/R_0)} \right) \\ = \left( -L_2\overrightarrow{y_2} \wedge \dot{\theta}_2\overrightarrow{x_2} \right) + \left( -\left(d_1\overrightarrow{z_0} + L_1\overrightarrow{y_1} + L_2\overrightarrow{y_2}\right) \wedge \dot{\theta}_1\overrightarrow{z_1} \right) = L_2\dot{\theta}_2\overrightarrow{z_2} - \dot{\theta}_1(L_1 + L_2\cos\theta_2)\overrightarrow{x_1} \end{cases}$$



$$\begin{cases} \sigma(S_2/R_0) \rbrace = \begin{cases} m_2(L_2\dot{\theta}_2\overrightarrow{z_2} - \dot{\theta}_1(L_1 + L_2\cos\theta_2)\overrightarrow{x_1}) \\ I_{G_2}(S_2)\overline{\Omega(S_2/R_0)} \end{cases} \\ \overline{\Omega(S_2/R_0)} = \dot{\theta}_1\overrightarrow{z_1} + \dot{\theta}_2\overrightarrow{x_2} = \dot{\theta}_1(\cos\theta_2\overrightarrow{z_2} + \sin\theta_2\overrightarrow{y_2}) + \dot{\theta}_2\overrightarrow{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} \\ \{\mathscr{D}(S_2/R_0)\} = \begin{pmatrix} \frac{1}{d}(L_2\dot{\theta}_2\overrightarrow{z_2} - \theta_1(L_1 + L_2\cos\theta_2)\overrightarrow{x_1}) \\ \frac{1}{d}(L_2(S_2)\overline{\Omega(S_2/R_0)}) \\ \frac{1}{d}(L_2(S_2)\overline{\Omega(S_2/R_0)}) \\ \frac{1}{d}(L_2(S_2)\overrightarrow{\theta}_2\overrightarrow{\theta}_2 - \dot{\theta}_1(L_1 + L_2\cos\theta_2)\overrightarrow{x_1}) \\ \frac{1}{d}(L_2(S_2)\overrightarrow{\theta}_2\overrightarrow{\theta}_2 - \dot{\theta}_1(L_1 + L_2\cos\theta_2)\overrightarrow{x_1} - \dot{\theta}_1(-L_2\dot{\theta}_2\sin\theta_2)\overrightarrow{x_1} - \dot{\theta}_1^2(L_1 + L_2\cos\theta_2)\overrightarrow{y_1} \\ \frac{1}{d}(L_2(S_2)\overrightarrow{\theta}_2\overrightarrow{\theta}_2 - \dot{\theta}_2\dot{\theta}_2\overrightarrow{\theta}_2 + \dot{\theta}_2\dot{\theta}_2\dot{\theta}_2\sin\theta_2 \\ \frac{1}{d}(L_2(S_2)\overrightarrow{\theta}_2\overrightarrow{\theta}_1\cos\theta_2 - \dot{\theta}_2\dot{\theta}_2\cos\theta_2 - \dot{\theta}_2\dot{\theta}_2\sin\theta_2 \\ -D_2\dot{\theta}_1\sin\theta_2 - D_2\dot{\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 \\ \frac{1}{d}(L_2(S_2)\overrightarrow{\theta}_2\overrightarrow{\theta}_1) \\ \frac{1}{d}(L_2(S_2)\overrightarrow{\theta}_2\overrightarrow{\theta}_1) \\ \frac{1}{d}(L_2(S_2)\overrightarrow{\theta}_1) \\ \frac{1}{d}(L_2(S_2)\overrightarrow{\theta}_1) \\ \frac{1}{d}(L_2(S_2)\overrightarrow{\theta}_1) \\ \frac{1}{d}(L_2(S_2)\overrightarrow{\theta}_2\overrightarrow{\theta}_1) \\ \frac{1}{d}(L_2(S_2)\overrightarrow{\theta}_1) \\ \frac{1}{d}(L_2(S_2)\overrightarrow{\theta}_1) \\ \frac{1}{d}(L_2(S_2)\overrightarrow{\theta}_1) \\ \frac{1}{d}(L_2(S_2)\overrightarrow{\theta}_2) \\ \frac{1}{d}(L_2(S_2)\overrightarrow{\theta}_1) \\ \frac{1}{d}(L_2(S_2)\overrightarrow{\theta}_1) \\ \frac{1}{d}(L_2(S_2)\overrightarrow{\theta}_1) \\ \frac{1}{d}(L_2(S_2)\overrightarrow{\theta}_2) \\ \frac{1}{d}(L_2(S_2)\overrightarrow{\theta}_1) \\ \frac{1}{$$

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

$$\begin{aligned} & \text{Correction} \quad \overline{\delta\left(O_{2},2/0\right)} \cdot \overrightarrow{x_{2}} \\ &= \left(\overline{\delta\left(G_{2},2/0\right)} + \overline{O_{2}G_{2}} \wedge M_{2}\overline{\Gamma\left(G_{2} \in 2/0\right)}\right) \cdot \overrightarrow{x_{2}} \\ &= \left(\left[\frac{\mathrm{d}}{\mathrm{d}t}I_{G_{2}}(S_{2})\overline{\Omega(S_{2}/R_{0})}\right]_{R_{0}} + \overline{O_{2}G_{2}} \wedge M_{2}\overline{\Gamma\left(G_{2} \in 2/0\right)}\right) \cdot \overrightarrow{x_{2}} \\ &= \left[\frac{\mathrm{d}}{\mathrm{d}t}I_{G_{2}}(S_{2})\overline{\Omega(S_{2}/R_{0})} \cdot \overrightarrow{x_{2}}\right]_{R_{0}} + \left[\frac{\mathrm{d}}{\mathrm{d}t}I_{G_{2}}(S_{2})\overline{\Omega(S_{2}/R_{0})}\right]_{R_{0}} \cdot \overrightarrow{x_{2}} + \left[\frac{\mathrm{d}}{\mathrm{d}t}I_{G_{2}}(S_{2})\overline{\Omega(S_{2}/R_{0})} \cdot \overrightarrow{x_{2}}\right]_{R_{0}} \end{aligned}$$

**Question** 5 Comment pourrait-on déterminer le torseur dynamique  $\{\mathcal{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.



