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 - Cinétique et application du Principe Fondamental de la

Dynamique

Sciences Industrielles de l'Ingénieur

Application



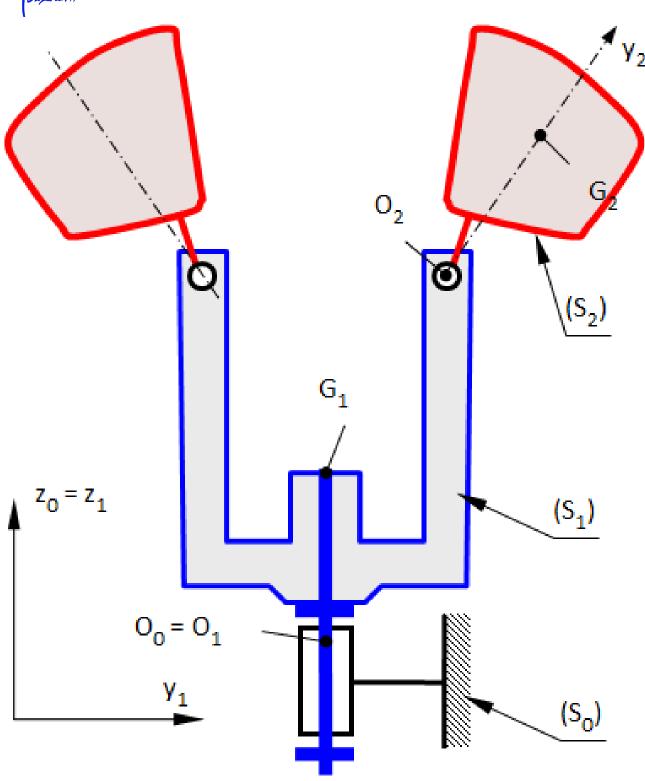
Application – Régulateur centrifuge

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 (S₁) et la masselotte (S2) 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) .
- $(\overrightarrow{x_0}, \overrightarrow{x_1}) = (\overrightarrow{y_0}, \overrightarrow{y_1}) = \theta_1.$ $(\overrightarrow{y_1}, \overrightarrow{y_2}) = (\overrightarrow{z_1}, \overrightarrow{z_2}) = \theta_2.$

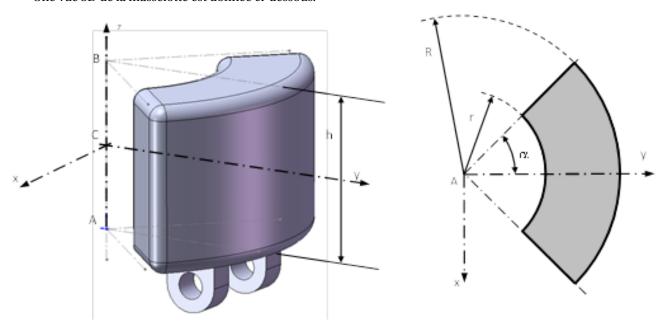
- $\overrightarrow{O_0G_1} = h_1\overrightarrow{z_0}$. $\overrightarrow{O_0O_2} = d_1\overrightarrow{z_0} + L_1\overrightarrow{y_1}$. $\overrightarrow{O_2G_2} = L_2\overrightarrow{y_2}$.

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

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

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

Question 2 Déterminer :

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

Correction

Mouvement du solide 1/0
On a:
$$\{\mathscr{V}(S_1/R_0)\} = \left\{\begin{array}{c} \dot{\theta}_1 \overrightarrow{z_1} \\ 0 \end{array}\right\}_{G_1} = \left\{\begin{array}{c} \dot{\theta}_1 \overrightarrow{z_1} \\ 0 \end{array}\right\}_{G_1}.$$

O1 est un point fixe dans R_0 .
$$\{\sigma(S_1/R_0)\} = \left\{\begin{array}{c} \overrightarrow{0} \\ I_{O_1}(S_1) \overrightarrow{\Omega}(S_1/R_0) \end{array}\right\}_{O_1} = \left\{\begin{array}{c} \overrightarrow{0} \\ C_1 \dot{\theta}_1 \overrightarrow{z_1} \end{array}\right\}_{O_1} \text{ et } \{\delta(S_1/R_0)\} = \left\{\begin{array}{c} \overrightarrow{0} \\ C_1 \ddot{\theta}_1 \overrightarrow{z_1} \end{array}\right\}_{O_1}.$$

Mouvement du solide 2/0
On a: $\{\mathscr{V}(S_2/R_0)\} = \left\{\begin{array}{c} \dot{\theta}_1 \overrightarrow{z_1} + \dot{\theta}_2 \overrightarrow{x_2} \\ \overrightarrow{V}(G_2 \in S_2/R_0) \end{array}\right\}_{G_2} = \left\{\begin{array}{c} \dot{\theta}_1 \overrightarrow{z_1} + \dot{\theta}_2 \overrightarrow{x_2} \\ L_2 \dot{\theta}_2 \overrightarrow{z_2} - \dot{\theta}_1 L_1 \overrightarrow{x_1} \end{array}\right\}_{G_2}.$

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

$$= \left(\begin{array}{c} \overrightarrow{V(O_2 \in S_2/S_1)} + \overrightarrow{G_2O_2} \wedge \overrightarrow{\Omega}(S_2/S_1) \\ \overrightarrow{O} \end{array}\right) + \left(\begin{array}{c} \overrightarrow{V(O_0 \in S_1/R_0)} + \overrightarrow{G_2O_0} \wedge \overrightarrow{\Omega}(S_1/R_0) \\ \overrightarrow{O} \end{array}\right)$$

$$= \left(-L_2 \overrightarrow{y_2} \wedge \dot{\theta}_2 \overrightarrow{x_2}\right) + \left(-\left(d_1 \overrightarrow{z_0} + L_1 \overrightarrow{y_1}\right) \wedge \dot{\theta}_1 \overrightarrow{z_1}\right) = L_2 \dot{\theta}_2 \overrightarrow{z_2} - \dot{\theta}_1 L_1 \overrightarrow{x_1}$$



$$\begin{aligned} & \{\sigma(S_2/R_0)\} = \left\{ \begin{array}{l} m_2\left(L_2\dot{\theta}_2\overline{z_2} - \dot{\theta}_1L_1\overline{x_1}^*\right) \\ & 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\overline{z_1} + \dot{\theta}_2\overline{x_2} = \dot{\theta}_1\left(\cos\theta_2\overline{z_2} + \sin\theta_2\overline{y_2}\right) + \dot{\theta}_2\overline{x_2} \\ & I_{G_2}(S_2)\overline{\Omega(S_2/R_0)} = \left\{ \begin{array}{l} A_2 & 0 & 0 \\ 0 & B_2 & -D_2 \\ 0 & -D_2 & C_2 \end{array} \right\}_{B_2} \left(\begin{array}{l} \dot{\theta}_1\sin\theta_2 \\ \dot{\theta}_1\cos\theta_2 \end{array} \right)_{B_2} = \left(\begin{array}{l} 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{array} \right)_{B_2} \\ & \{\delta\left(S_2/R_0\right)\} = \left\{ \begin{array}{l} 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} \right\}_{G_2} \\ & \overline{\Gamma(G_2} \in S_2/R_0) = \left[\frac{d\left(L_2\dot{\theta}_2\overline{z_2} - \dot{\theta}_1L_1\overline{x_1}\right)}{dt}\right]_{R_0} + L_2\dot{\theta}_2\left(\dot{\theta}_1\sin\theta_2\overline{x_{1,2}} - \dot{\theta}_2\overline{y_2}\right) - L_1\dot{\theta}_1^2\overline{y_1} \\ & \left[\frac{d}{dt}I_{G_2}(S_2)\overline{\Omega(S_2/R_0)}\right]_{R_0} = \left(\begin{array}{l} B_2\dot{\theta}_1\dot{\theta}_2\cos\theta_2 + D_2\dot{\theta}_1\dot{\theta}_2\sin\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{array} \right)_{B_2} \left(\begin{array}{l} 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 - D_2\dot{\theta}_1\cos\theta_2 \end{array} \right)_{B_2} \\ & \left[\frac{d\overline{z_2}}{dt}\right]_{R_0} = \left[\frac{d\overline{z_2}}{dt}\right]_{R_0} + \overline{\Omega(S_2/R_0)}\wedge\overline{z_2} = \left(\dot{\theta}_1\overline{z_1} + \dot{\theta}_2\overline{x_2}\right)\wedge\overline{z_2} = \dot{\theta}_1\sin\theta_2\overline{x_{1,2}} - \dot{\theta}_2\overline{y_2} \end{aligned} \right. \\ & \left[\frac{d\overline{y_2}}{dt}\right]_{R_0} = \left[\frac{d\overline{y_2}}{dt}\right]_{R_2} + \overline{\Omega(S_2/R_0)}\wedge\overline{y_2} = \left(\dot{\theta}_1\overline{z_1} + \dot{\theta}_2\overline{x_2}\right)\wedge\overline{y_2} = -\dot{\theta}_1\cos\theta_2\overline{x_1} + \dot{\theta}_2\overline{z_2} \end{aligned} \right. \\ & \left[\frac{d\overline{x_2}}{dt}\right]_{R_0} = \left[\frac{d\overline{x_1}}{dt}\right]_{R_0} + \overline{\Omega(S_2/R_0)}\wedge\overline{y_2} = \left(\dot{\theta}_1\overline{z_1} + \dot{\theta}_2\overline{x_2}\right)\wedge\overline{y_2} = -\dot{\theta}_1\cos\theta_2\overline{x_1} + \dot{\theta}_2\overline{z_2} \end{aligned} \right. \\ & \left[\frac{d\overline{x_2}}{dt}\right]_{R_0} = \left[\frac{d\overline{x_1}}{dt}\right]_{R_0} + \overline{\Omega(S_2/R_0)}\wedge\overline{y_2} = \left(\dot{\theta}_1\overline{z_1} + \dot{\theta}_2\overline{x_2}\right)\wedge\overline{y_2} = -\dot{\theta}_1\cos\theta_2\overline{x_1} + \dot{\theta}_2\overline{z_2} \end{aligned} \right. \\ & \left[\frac{d\overline{x_2}}{dt}\right]_{R_0} = \left[\frac{d\overline{x_1}}{dt}\right]_{R_0} + \overline{\Omega(S_2/R_0)}\wedge\overline{y_2} = \left(\dot{\theta}_1\overline{z_1} + \dot{\theta}_2\overline{x_2}\right)\wedge\overline{y_2} = -\dot{\theta}_1\cos\theta_2\overline{x_1} + \dot{\theta}_2\overline{z_2} \end{aligned} \right.$$