# Modéliser le comportement cinématique des systèmes mécaniques

Révision 1 - Modélisation cinématique

Sciences
Industrielles de

l'Ingénieur

**DM** 

## DM de cinématique pour le 14/11/2017

Xavier Pessoles

Savoirs et compétences :

## Pales d'hélicoptères

Mise en situation

Cinématique analytique

**Question** 1 Déterminer le vecteur  $\overrightarrow{V(G \in S_3/S_2)}$ .

Correction On a:

$$\{\mathcal{V}(S_3/S_2)\} = \left\{ \begin{array}{l} \overrightarrow{\Omega(S_3/S_2)} = \dot{\alpha} \overrightarrow{x_{23}} \\ \overrightarrow{V(A_3 \in S_3/S_2)} = \overrightarrow{0} \end{array} \right\}_{A_3}$$

Par ailleurs,  $\overrightarrow{V(G \in S_3/S_2)} = \underbrace{\overrightarrow{V(A_3 \in S_3/S_2)}}_{0} + \overrightarrow{GA_3} \wedge \overrightarrow{\Omega(S_3/S_2)} = -a\overrightarrow{x_{23}} \wedge \dot{\alpha}\overrightarrow{x_{23}} = \overrightarrow{0}$ .

Au final,

$$\{\mathcal{V}(S_3/S_2)\} = \left\{ \begin{array}{l} \overrightarrow{\Omega(S_3/S_2)} = \dot{\alpha} \overrightarrow{x_{23}} \\ \overrightarrow{V(G \in S_3/S_2)} = \overrightarrow{0} \end{array} \right\}_G$$

**Question 2** Déterminer le vecteur  $\overrightarrow{V(G \in S_2/S_1)}$ .

Correction On a:

$$\{\mathcal{V}(S_2/S_1)\} = \left\{ \begin{array}{l} \overrightarrow{\Omega(S_2/S_1)} = \dot{\beta} \overrightarrow{y_{12}} \\ \overrightarrow{V(A_3 \in S_2/S_1)} = \overrightarrow{0} \end{array} \right\}_{A_2}$$

Par ailleurs,  $\overrightarrow{V(G \in S_2/S_1)} = \underbrace{\overrightarrow{V(A_3 \in S_2/S_1)}}_{\overrightarrow{0}} + \overrightarrow{GA_3} \wedge \overrightarrow{\Omega(S_2/S_1)} = -a \overrightarrow{x_{23}} \wedge \dot{\beta} \overrightarrow{y_{12}} = -a \dot{\beta} \overrightarrow{z_2}$ 

Au final,

$$\{\mathscr{V}(S_2/S_1)\} = \left\{ \begin{array}{l} \overrightarrow{\Omega(S_2/S_1)} = \dot{\beta} \overrightarrow{y_{12}} \\ \overrightarrow{V(G \in S_2/S_1)} = -a\dot{\beta} \overrightarrow{z_2} \end{array} \right\}_C$$

**Question** 3 Déterminer le vecteur  $\overrightarrow{V(G \in S_1/S_0)}$ .

Correction On a:

$$\{\mathscr{V}(S_1/S_0)\} = \left\{ \begin{array}{c} \overrightarrow{\Omega(S_1/S_0)} = \dot{\theta} \overrightarrow{z_{01}} \\ \overrightarrow{V(O \in S_1/S_0)} = \overrightarrow{0} \end{array} \right\}_O$$

Par ailleurs,  $\overrightarrow{V(G \in S_1/S_0)} = \underbrace{\overrightarrow{V(O \in S_1/S_0)}}_{\overrightarrow{z_0}} + \overrightarrow{GO} \wedge \overrightarrow{\Omega(S_1/S_0)} = \left(-a\overrightarrow{x_{23}} - r\overrightarrow{x_1}\right) \wedge \dot{\theta} \overrightarrow{z_{01}} = a\dot{\theta}\cos\beta \overrightarrow{y_{12}} + r\dot{\theta} \overrightarrow{y_{12}}$ 

Au final,

$$\{\mathcal{V}(S_1/S_0)\} = \left\{ \begin{array}{l} \overrightarrow{\Omega(S_1/S_0)} = \dot{\theta} \overrightarrow{z_{01}} \\ \overrightarrow{V(G \in S_1/S_0)} = \dot{\theta} \left( a \cos \beta + r \right) \overrightarrow{y_{12}} \end{array} \right\}_G$$

1



**Question** 4 Déduire des questions précédentes le torseur  $\{\mathcal{V}(S_3/S_0)\}$  au point G.

**Correction** Par composition du torseur cinématique on a :

$$\{\mathcal{V}(S_3/S_0)\} = \{\mathcal{V}(S_3/S_2)\} + \{\mathcal{V}(S_2/S_1)\} + \{\mathcal{V}(S_1/S_0)\}$$

Tous les torseurs ayant déjà été exprimés au même point, on a :

$$\{\mathcal{V}(S_3/S_0)\} = \left\{ \begin{array}{l} \overrightarrow{\Omega(S_3/S_0)} = \dot{\theta} \overrightarrow{z_{01}} + \dot{\alpha} \overrightarrow{x_{23}} + \dot{\beta} \overrightarrow{y_{12}} \\ \overrightarrow{V(G \in S_3/S_0)} = \dot{\theta} \left( a \cos \beta + r \right) \overrightarrow{y_{12}} - a \dot{\beta} \overrightarrow{z_2} \end{array} \right\}_G$$

On pose maintenant  $\overrightarrow{V(G \in S_3/S_0)} = (a \cdot \cos \beta + r) \cdot \dot{\theta} \cdot \overrightarrow{y_{12}} - a\dot{\beta} \overrightarrow{z_2}$ .

On pose maintenant  $\overrightarrow{V(G \in S_3/S_0)} = (a \cdot \cos \beta + r) \cdot \dot{\theta} \cdot \overrightarrow{y_{12}} - a\dot{\beta} \overrightarrow{z_2}$ .

**Question** 5 Exprimer l'accélération  $\Gamma(G \in S_3/S_0)$ .

Correction Par définition,

$$\overline{\Gamma(G \in S_3/S_0)} = \left[ \frac{\overline{V(G \in S_3/S_0)}}{dt} \right]_{\mathscr{C}_0}$$

Il est donc nécessaire de dériver  $\overrightarrow{y_{12}}$  et  $\overrightarrow{z_2}$ :

$$\left[\frac{d\overrightarrow{y_{12}}}{dt}\right]_{\mathcal{R}_0} = \left[\frac{d\overrightarrow{y_{12}}}{dt}\right]_{\mathcal{R}_1} + \overline{\Omega(S_1/S_0)} \wedge \overrightarrow{y_{12}} = \dot{\theta} \, \overrightarrow{z_{01}} \wedge \overrightarrow{y_{12}} = -\dot{\theta} \, \overrightarrow{x_1}$$

$$\left[\frac{d\overrightarrow{z_2}}{dt}\right]_{\mathcal{R}_0} = \left[\frac{d\overrightarrow{z_2}}{dt}\right]_{\mathcal{R}_2} + \overrightarrow{\Omega(S_2/S_0)} \wedge \overrightarrow{z_2} = \left(\dot{\theta} \, \overrightarrow{z_{01}} + \dot{\beta} \, \overrightarrow{y_{12}}\right) \wedge \overrightarrow{z_2} = \dot{\theta} \sin \beta \, \overrightarrow{y_1} + \dot{\beta} \, \overrightarrow{x_2}$$

Au final:

$$\overrightarrow{\Gamma(G \in S_3/S_0)} = -a\dot{\beta}\sin\beta\dot{\theta}\overrightarrow{y_{12}} + (a\cos\beta + r)\ddot{\theta}\overrightarrow{y_{12}} - (a\cos\beta + r)\dot{\theta}^2\overrightarrow{x_1} - a\ddot{\beta}\overrightarrow{z_2} - a\dot{\beta}\left(\dot{\theta}\sin\beta\overrightarrow{y_1} + \dot{\beta}\overrightarrow{x_2}\right)$$

**Question** 6 La longueur des pales est, entre autre, limitée par la vitesse du son en bout de pale (Exigence 1.1.1.1.1). Pour  $\beta = 0$ , calculer la longueur maximale de la pale pour ne pas dépasser la vitesse du son. La vitesse du rotor est de  $250 \, \mathrm{tr} \, \mathrm{min}^{-1}$ .

**Correction** Lorsque  $\beta = 0$  la vitesse en bout de pale est donnée par  $L\dot{\theta}$ .  $\dot{\theta} = 250 \ tr/min = \frac{250 \cdot 2\pi}{60} \ rad/s = 26,18 \ rad/s$  On a donc :

$$L = \frac{295, 1}{26, 18} = 11.2 \,\mathrm{m}$$

## Système de coffre motorisé

D'après le concours Centrale - Supélec 2007.

### Étude du train épicycloïdal

**Question** 7 Déterminer le rapport de réduction  $\frac{\omega(31/0)}{\omega(21/0)}$ 



$$\Longleftrightarrow \omega(31/0) \left(1 + \frac{Z_{21}}{Z_0}\right) = \frac{Z_{21}}{Z_0} \omega(21/0) \Longleftrightarrow \frac{\omega(31/0)}{\omega(21/0)} = \frac{\frac{Z_{21}}{Z_0}}{1 + \frac{Z_{21}}{Z_0}} = \frac{Z_{21}}{Z_0 + Z_{21}}$$

**Question** 8 Déterminer le rapport de réduction  $\frac{\omega(41/0)}{\omega(31/0)}$ 

Correction Par analogie, 
$$\frac{\omega(41/0)}{\omega(31/0)} = \frac{Z_{31}}{Z_0 + Z_{31}}$$

**Question** 9 En déduire le rapport de réduction du double train épicycloïdal. Puis faire l'application numérique. On donne  $Z_{21} = 13$  et  $Z_{22} = 81$ . Le rapport de réduction est-il compatible avec celui du diagramme de blocs?

**Correction** Le rapport de réduction du réducteur s'exprime par :  $\frac{Z_{21}}{Z_0 + Z_{21}} \frac{Z_{31}}{Z_0 + Z_{31}}$ . Si les deux trains ont les mêmes caractéristiques, on a  $\left(\frac{Z_{21}}{Z_0 + Z_{21}}\right)^2$ . En exprimant les conditions de fonctionnement, on a :  $R_{21} + 2R_{22} = R_0 \Leftrightarrow Z_{21} + 2Z_{22} = Z_0$ . On a : alors  $\left(\frac{Z_{21}}{2Z_{21} + 2Z_{22}}\right)^2 = 0,0047$ 

Étude du mécanisme de transformation de mouvement

**Question 10** Établir une relation géométrique entre  $\gamma_1$  et  $\gamma_3$ . Cette relation pourra faire intervenir les différents paramètres constants  $(a, b, L_1, L_2, L_3)$ . On ne devra pas voir apparaître  $\gamma_2$ .

**Correction** En écrivant la fermeture de chaîne géométrique, on a :

$$\overrightarrow{AB} + \overrightarrow{BC} + \overrightarrow{CD} + \overrightarrow{DA} = \overrightarrow{0}$$

$$\iff L_1 \overrightarrow{x_{41}} + L_2 \overrightarrow{x_{42}} - L_3 \overrightarrow{x_{43}} - a \overrightarrow{x_0} - b \overrightarrow{y_0} = \overrightarrow{0}$$

$$\iff L_1 \left(\cos \gamma_1 \overrightarrow{x_0} + \sin \gamma_1 \overrightarrow{y_0}\right) + L_2 \left(\cos \gamma_2 \overrightarrow{x_0} + \sin \gamma_2 \overrightarrow{y_0}\right) - L_3 \left(\cos \gamma_3 \overrightarrow{x_0} + \sin \gamma_3 \overrightarrow{y_0}\right) - a \overrightarrow{x_0} - b \overrightarrow{y_0} = \overrightarrow{0}$$

En projetant respectivement cette expression sur  $\overrightarrow{x_0}$  et  $\overrightarrow{y_0}$ , on a :

$$\left\{ \begin{array}{l} L_1\cos\gamma_1 + L_2\cos\gamma_2 - L_3\cos\gamma_3 - a = 0 \\ L_1\sin\gamma_1 + L_2\sin\gamma_2 - L_3\sin\gamma_3 - b = 0 \end{array} \right. \iff \left\{ \begin{array}{l} L_2\cos\gamma_2 = L_3\cos\gamma_3 - L_1\cos\gamma_1 + a \\ L_2\sin\gamma_2 = L_3\sin\gamma_3 - L_1\sin\gamma_1 + b \end{array} \right.$$

On a donc:

$$\begin{array}{rcl} L_{2}^{2} & = & \left(L_{3}\cos\gamma_{3} - L_{1}\cos\gamma_{1} + a\right)^{2} + \left(L_{3}\sin\gamma_{3} - L_{1}\sin\gamma_{1} + b\right)^{2} \\ L_{2}^{2} & = & L_{3}^{2}\cos^{2}\gamma_{3} + L_{1}^{2}\cos^{2}\gamma_{1} + a^{2} \\ & - 2L_{3}L_{1}\cos\gamma_{3}\cos\gamma_{1} + 2bL_{3}\cos\gamma_{3} - 2bL_{1}\cos\gamma_{1} \\ & + L_{3}^{2}\sin^{2}\gamma_{3} + L_{1}^{2}\sin^{2}\gamma_{1} + b^{2} \\ & - 2L_{3}L_{1}\sin\gamma_{3}\sin\gamma_{1} + 2bL_{3}\sin\gamma_{3} - 2bL_{1}\sin\gamma_{1} \\ & = & L_{3}^{2} + L_{1}^{2} + a^{2} + b^{2} - 2L_{3}L_{1}\left(\cos\gamma_{3}\cos\gamma_{1} + \sin\gamma_{3}\sin\gamma_{1}\right) \\ & + 2bL_{3}\left(\cos\gamma_{3} + \sin\gamma_{3}\right) - 2bL_{1}\left(\cos\gamma_{1} + \sin\gamma_{1}\right) \end{array}$$