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

1

Xavier Pessoles

Savoirs et compétences :

Pales d'hélicoptères

Mise en situation

Cinématique analytique

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

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,
$$\overline{V(G \in S_3/S_2)} = \underbrace{\overline{V(A_3 \in S_3/S_2)}}_{\overrightarrow{0}} + \overrightarrow{GA_3} \land$$

$$\overrightarrow{\Omega(S_3/S_2)} = -a\overrightarrow{x_{23}} \wedge \dot{\alpha}\overrightarrow{x_{23}} = \overrightarrow{0}.$$
Au final.

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

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

Correction On a:

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

Par ailleurs,
$$\overline{V(G \in S_2/S_1)} = \underbrace{\overline{V(A_3 \in S_2/S_1)}}_{0} + \overline{GA_3} \wedge$$

$$\overrightarrow{\Omega(S_2/S_1)} = -a\overrightarrow{x_{23}} \wedge \dot{\beta} \overrightarrow{y_{12}} = -a\dot{\beta} \overrightarrow{z_2}$$
Au final,

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

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

Correction On a:

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

Par ailleurs,
$$\overline{V(G \in S_1/S_0)} = \underbrace{\overline{V(O \in S_1/S_0)}}_{0} + \overrightarrow{GO} \wedge$$

$$\overrightarrow{\Omega(S_1/S_0)} = \left(-a\overrightarrow{x_{23}} - r\overrightarrow{x_1}\right) \wedge \dot{\theta} \overrightarrow{z_{01}} = a\dot{\theta}\cos\beta\overrightarrow{y_{12}} + r\dot{\theta}\overrightarrow{y_{12}}$$
Au final,

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

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 :

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

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

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 $\overrightarrow{\Gamma(G \in S_3/S_0)}$.



Correction Par définition,

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

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

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

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



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 $250 \, \mathrm{tr} \, \mathrm{min}^{-1}$.

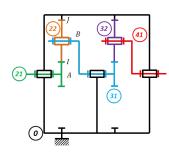
Correction Lorsque $\beta=0$ la vitesse en bout de pale est donnée par $L\dot{\theta}$. $\dot{\theta}=250\ tr/min=\frac{250\cdot 2\pi}{60}\ rad/s=26,18\ rad/s$ On a donc :

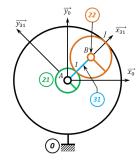
$$L = \frac{295, 1}{26, 18} = 11.2 \,\mathrm{m}$$

Système de coffre motorisé

D'après le concours Centrale - Supélec 2007.

Étude du train épicycloïdal





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

 $\begin{array}{l} \text{Correction} & \text{On bloque le porte-satellite 31 et on libère} \\ \text{le bâti. On a} & \frac{\omega(0/31)}{\omega(21/31)} = -\frac{Z_{21}}{Z_0} \, . \\ & \text{On cherche} & \frac{\omega(31/0)}{\omega(21/0)}; & \text{donc} & \frac{\omega(31/0)}{\omega(21/31)} = \\ & \frac{\omega(31/0)}{\omega(21/0) + \omega(0/31)} = \frac{Z_{21}}{Z_0} \Leftrightarrow \omega(31/0) = \frac{Z_{21}}{Z_0} \omega(21/0) - \\ & \frac{Z_{21}}{Z_0} \omega(31/0) \Leftrightarrow \omega(31/0) \left(1 + \frac{Z_{21}}{Z_0}\right) = \frac{Z_{21}}{Z_0} \omega(21/0) \Leftrightarrow \\ & \frac{\omega(31/0)}{\omega(21/0)} = \frac{Z_{21}}{1 + \frac{Z_{21}}{Z_0}} = \frac{Z_{21}}{Z_0 + Z_{21}} \end{array}$

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 γ_1 et γ_3 . Cette relation pourra faire intervenir les différents paramètres constants (a, b, L_1, L_2, L_3) . On ne devra pas voir apparaître γ_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_2 \overrightarrow{x_0} + \sin \gamma_2 \overrightarrow{y_0} \right) - L_3 \left(\cos \gamma_2 \overrightarrow{x_0} + \sin \gamma_2 \overrightarrow{y_0} \right) - L_3 \left(\cos \gamma_2 \overrightarrow{x_0} + \sin \gamma_2 \overrightarrow{y_0} \right) - L_3 \left(\cos \gamma_2 \overrightarrow{x_0} + \sin \gamma_2 \overrightarrow{y_0} \right) - L_3 \left(\cos \gamma_2 \overrightarrow{x_0} + \sin \gamma_2 \overrightarrow{y_0} \right) - L_3 \left(\cos \gamma_2 \overrightarrow{x_0} + \sin \gamma_2 \overrightarrow{y_0} \right) - L_3 \left(\cos \gamma_2 \overrightarrow{x_0} + \sin \gamma_2 \overrightarrow{y_0} \right) - L_3 \left(\cos \gamma_2 \overrightarrow{x_0} + \sin \gamma_2 \overrightarrow{y_0} \right) - L_3 \left(\cos \gamma_2 \overrightarrow{x_0} + \sin \gamma_2 \overrightarrow{y_0} \right) - L_3 \left(\cos \gamma_2 \overrightarrow{x_0} + \sin \gamma_2 \overrightarrow{y_0} \right) - L_3 \left(\cos \gamma_2 \overrightarrow{x_0} + \sin \gamma_2 \overrightarrow{y_0} \right) - L_3 \left(\cos \gamma_2 \overrightarrow{x_0} + \sin \gamma_2 \overrightarrow{y_0} \right) - L_3 \left(\cos \gamma_2 \overrightarrow{x_0} + \sin \gamma_2 \overrightarrow{y_0} \right) - L_3 \left(\cos \gamma_2 \overrightarrow{x_0} + \sin \gamma_2 \overrightarrow{y_0} \right) - L_3 \left(\cos \gamma_2 \overrightarrow{x_0} + \sin \gamma_2 \overrightarrow{y_0} \right) - L_3 \left(\cos \gamma_2 \overrightarrow{x_0} + \sin \gamma_2 \overrightarrow{y_0} \right) - L_3 \left(\cos \gamma_2 \overrightarrow{x_0} + \sin \gamma_2 \overrightarrow{y_0} \right) - L_3 \left(\cos \gamma_2 \overrightarrow{x_0} + \sin \gamma_2 \overrightarrow{y_0} \right) - L_3 \left(\cos \gamma_2 \overrightarrow{x_0} + \sin \gamma_2 \overrightarrow{y_0} \right) - L_3 \left(\cos \gamma_2 \overrightarrow{x_0} + \sin \gamma_2 \overrightarrow{y_0} \right) - L_3 \left(\cos \gamma_2 \overrightarrow{x_0} + \sin \gamma_2 \overrightarrow{y_0} \right) - L_3 \left(\cos \gamma_2 \overrightarrow{x_0} + \cos \gamma_2 \overrightarrow{y_0} \right) - L_3 \left(\cos \gamma_2 \overrightarrow{y_0} + \cos \gamma_2 \overrightarrow{y_0} \right) - L_3 \left(\cos \gamma_2 \overrightarrow{y_0} + \cos \gamma_2 \overrightarrow{y_0} \right) - L_3 \left(\cos \gamma_2 \overrightarrow{y_0} + \cos \gamma_2 \overrightarrow{y_0} \right) - L_3 \left(\cos \gamma_2 \overrightarrow{y_0} + \cos \gamma_2 \overrightarrow{y_0} \right) - L_3 \left(\cos \gamma_2 \overrightarrow{y_0} + \cos \gamma_2 \overrightarrow{y_0} \right) - L_3 \left(\cos \gamma_2 \overrightarrow{y_0} + \cos \gamma_2 \overrightarrow{y_0} \right) - L_3 \left(\cos \gamma_2 \overrightarrow{y_0} + \cos \gamma_2 \overrightarrow{y_0} \right) - L_3 \left(\cos \gamma_2 \overrightarrow{y_0} + \cos \gamma_2 \overrightarrow{y_0} \right) - L_3 \left(\cos \gamma_2 \overrightarrow{y_0} + \cos \gamma_2 \overrightarrow{y_0} \right) - L_3 \left(\cos \gamma_2 \overrightarrow{y_0} + \cos \gamma_2 \overrightarrow{y_0} \right) - L_3 \left(\cos \gamma_2 \overrightarrow{y_0} + \cos \gamma_2 \overrightarrow{y_0} \right) - L_3 \left(\cos \gamma_2 \overrightarrow{y_0} + \cos \gamma_2 \overrightarrow{y_0} \right) - L_3 \left(\cos \gamma_2 \overrightarrow{y_0} + \cos \gamma_2 \overrightarrow{y_0} \right) - L_3 \left(\cos \gamma_2 \overrightarrow{y_0} + \cos \gamma_2 \overrightarrow{y_0} \right) - L_3 \left(\cos \gamma_2 \overrightarrow{y_0} + \cos \gamma_2 \overrightarrow{y_0} \right) - L_3 \left(\cos \gamma_2 \overrightarrow{y_0} + \cos \gamma_2 \overrightarrow{y_0} \right) - L_3 \left(\cos \gamma_2 \overrightarrow{y_0} + \cos \gamma_2 \overrightarrow{y_0} \right) - L_3 \left(\cos \gamma_2 \overrightarrow{y_0} + \cos \gamma_2 \overrightarrow{y_0} \right) - L_3 \left(\cos \gamma_2 \overrightarrow{y_0} + \cos \gamma_2 \overrightarrow{y_0} \right) - L_3 \left(\cos \gamma_2 \overrightarrow{y_0} + \cos \gamma_2 \overrightarrow{y_0} \right) - L_3 \left(\cos \gamma_2 \overrightarrow{y_0} + \cos \gamma_2 \overrightarrow{y_0} \right) - L_3 \left(\cos \gamma_2 \overrightarrow{y_0} + \cos \gamma_2 \overrightarrow{y_0} \right) - L_3 \left(\cos \gamma_2 \overrightarrow{y_0} + \cos \gamma_2 \overrightarrow{y_0} \right) - L_3 \left(\cos \gamma_2 \overrightarrow{y_0} + \cos \gamma_2 \overrightarrow{y_0} \right) - L_3$$

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

$$\begin{cases} L_1 \cos \gamma_1 + L_2 \cos \gamma_2 - L_3 \cos \gamma_3 - a = 0 \\ L_1 \sin \gamma_1 + L_2 \sin \gamma_2 - L_3 \sin \gamma_3 - b = 0 \end{cases} \iff \begin{cases} L_2 \cos \gamma_2 = L_3 \cos \gamma_3 \\ L_2 \sin \gamma_2 = L_3 \sin \gamma_3 - a = 0 \end{cases}$$

On a donc

$$L_{2}^{2} = (L_{3}\cos\gamma_{3} - L_{1}\cos\gamma_{1} + a)^{2} + (L_{3}\sin\gamma_{3} - L_{1}\sin\gamma_{1} + b)^{2}$$

$$L_{2}^{2} = L_{3}^{2}\cos^{2}\gamma_{3} + L_{1}^{2}\cos^{2}\gamma_{1} + a^{2}$$

$$-2L_{3}L_{1}\cos\gamma_{3}\cos\gamma_{1} + 2bL_{3}\cos\gamma_{3} - 2bL_{1}\cos\gamma_{1}$$

$$+L_{3}^{2}\sin^{2}\gamma_{3} + L_{1}^{2}\sin^{2}\gamma_{1} + b^{2}$$

$$-2L_{3}L_{1}\sin\gamma_{3}\sin\gamma_{1} + 2bL_{3}\sin\gamma_{3} - 2bL_{1}\sin\gamma_{1}$$

$$= L_{3}^{2} + L_{1}^{2} + a^{2} + b^{2} - 2L_{3}L_{1}(\cos\gamma_{3}\cos\gamma_{1} + \sin\gamma_{3}\sin\gamma_{1})$$

$$+2bL_{3}(\cos\gamma_{3} + \sin\gamma_{3}) - 2bL_{1}(\cos\gamma_{1} + \sin\gamma_{1})$$