Sciences

Chapitre 1 – Correction des systèmes

Revisions - Corrigé



TD – Révisions de cinématique *

Savoirs et compétences :

Pales d'hélicoptères

Mise en situation

Cinématique analytique

Question 1 Déterminer les vecteurs $\overrightarrow{V(G \in S_3/S_2)}$, $\overrightarrow{V(G \in S_3/S_1)}$, $\overrightarrow{V(G \in S_3/S_0)}$.

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

Au final,

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

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

Au final,

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

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, $\overrightarrow{V(G \in S_1/S_0)} = \underbrace{\overrightarrow{V(O \in S_1/S_0)}}_{\overrightarrow{0}} + \overrightarrow{GO} \wedge \overrightarrow{\Omega(S_1/S_0)} = (-a\overrightarrow{x_{23}} - r\overrightarrow{x_1}) \wedge \dot{\theta} \overrightarrow{z_{01}} = a\dot{\theta}\cos\beta\overrightarrow{y_{12}} + r\dot{\theta}\overrightarrow{y_{12}}$

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



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

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 2 Exprimer l'accélération $\Gamma(G \in S_3/S_0)$.

Correction Par définition,

$$\overline{\Gamma(G \in S_3/S_0)} = \left[\frac{\overline{V(G \in S_3/S_0)}}{dt} \right]_{\Re_0}$$

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 3 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 :

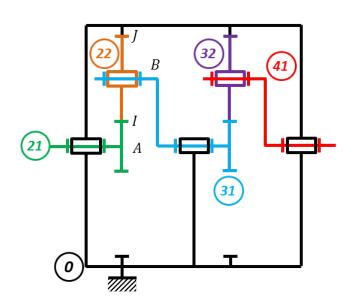
$$L = \frac{295, 1}{26, 18} = 11,2 \,\mathrm{m}$$

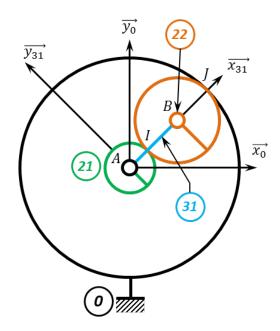
Système de coffre motorisé

D'après le concours Centrale - Supélec 2007.



Étude du train épicycloïdal





Question 4 Déterminer le rapport de réduction $\frac{\omega(31/0)}{\omega(21/0)}$.

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

Question 5 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 6 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 7 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 :



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

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

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

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:

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