

UPDATE 23/11/2005 : Exercice 1.4 et complément pour l'exercice 2

1.1  $R_0$  : Repère  $OX_0Y_0Z_0$  fixe.

$R_1$  : Repère  $Ox_1y_1z_1$  tournant autour de l'axe  $Z_0$  ( $CC$ ) =  $z_1$  ( $\bar{\omega}_{R_1/R_0} = q\bar{l}_{z_1}$ ) + Repère  $R_1'$  translaté de  $b$  suivant l'axe  $x$ .

$R_2$  : Repère  $Ox_2y_2z_2$  tournant autour de l'axe  $x_1 = x_2$

$$(\bar{\omega}_{R_2/R_0} = \underbrace{\bar{\omega}_{R_2/R_1}}_{\dot{\theta}\bar{l}_{x_1}} + \bar{\omega}_{R_1/R_0} = \dot{\theta}\bar{l}_{x_1} + q\bar{l}_{z_1})$$

$R_3$  : Repère  $Gx_3y_3z_3$  lié au disque et tournant avec  $R_2$  et autour de  $y_2 = y_3$

$$(\bar{\omega}_{R_3/R_0} = \bar{\omega}_{R_3/R_2} + \bar{\omega}_{R_2/R_0} = \dot{\theta}\bar{l}_{x_1} + q\bar{l}_{z_1} + p\bar{l}_{y_2})$$

Comme le repère  $R_3$  est complètement lié au disque on peut écrire :

$$\begin{aligned} \bar{\omega}_{disque} &= \bar{\omega}_{R_3/R_0} = \dot{\theta}\bar{l}_{x_1} + q\bar{l}_{z_1} + p\bar{l}_{y_2} \\ \Rightarrow \boxed{\bar{\omega}_{disque} = \dot{\theta}\bar{l}_{x_2} + (q\sin\theta + p)\bar{l}_{y_2} + q\cos\theta\bar{l}_{z_2}} &= \dot{\theta}\bar{l}_{x_1} + p\cos\theta\bar{l}_{y_1} + (p\sin\theta + q)\bar{l}_{z_1} \end{aligned}$$

1.2

$$\bar{\epsilon}_{disque} = \frac{d\bar{\omega}_{disque}}{dt} \Big|_{abs} = \frac{d\bar{\omega}_{disque/R_2}}{dt} \Big|_{R_2} + \bar{\omega}_{R_2/R_0} \times \bar{\omega}_{disque/R_2}$$

$$\boxed{\bar{\epsilon}_{disque} = (\ddot{\theta} - pq\cos\theta)\bar{l}_{x_2} + (\dot{p} + \dot{q}\sin\theta + q\cos\theta\dot{\theta})\bar{l}_{y_2} + (\dot{q}\cos\theta - q\sin\theta\dot{\theta} + p\dot{\theta})\bar{l}_{z_2}}$$

1.3

$$\bar{v}_O = \underbrace{\bar{v}_B}_{=0} + \bar{\omega}_{S_1} \times \underbrace{\overrightarrow{BO}}_{-b\bar{l}_{x_1}} = -bq\bar{l}_{y_1} = -bq\cos\theta\bar{l}_{y_2} + bq\sin\theta\bar{l}_{z_2}$$

$$\bar{v}_D = \bar{v}_O + \bar{\omega}_{S_2} \times \underbrace{\overrightarrow{OD}}_{a\bar{l}_{y_2}} = -aq\cos\theta\bar{l}_{x_2} - bq\cos\theta\bar{l}_{y_2} + (bq\sin\theta + a\dot{\theta})\bar{l}_{z_2}$$

$$\bar{v}_A = \bar{v}_D + \bar{\omega}_{S_3} \times \underbrace{\overrightarrow{DA}}_{-R\bar{l}_{z_2}} = \boxed{-(aq\cos\theta + (q\sin\theta + p)R)\bar{l}_{x_2} + (R\dot{\theta} - bq\cos\theta)\bar{l}_{y_2} + (bq\sin\theta + a\dot{\theta})\bar{l}_{z_2}}$$

où  $D$  est le centre du disque ( $AD \parallel \bar{l}_{z_2}$ )

1.4

$$\bar{\epsilon}_1 = \dot{q}\bar{l}_{x_1}$$

$$\bar{\epsilon}_2 = \dot{\theta}\bar{l}_{x_2} + (\dot{q}\sin\theta + q\cos\theta\dot{\theta})\bar{l}_{y_2} + (\dot{q}\cos\theta - q\sin\theta\dot{\theta})\bar{l}_{z_2}$$

$$\bar{a}_O = \underbrace{\bar{a}_B}_{=0} + \bar{\epsilon}_{S_1} \times \underbrace{\overrightarrow{BO}}_{-b\bar{l}_{x_1}} + \bar{\omega}_{S_1} \times (\bar{\omega}_{S_1} \times \overrightarrow{BO}) = -b\dot{q}\bar{l}_{y_1} + bq^2\bar{l}_{x_1} = -b\dot{q}\cos\theta\bar{l}_{y_2} + bq\sin\theta\bar{l}_{z_2} + bq^2\bar{l}_{x_2}$$

$$\bar{a}_D = \bar{a}_O + \bar{\epsilon}_{S_2} \times \underbrace{\overrightarrow{OD}}_{a\bar{l}_{y_2}} + \bar{\omega}_{S_2} \times (\bar{\omega}_{S_2} \times \overrightarrow{OD}) = +bq^2\bar{l}_{x_2} - b\dot{q}\cos\theta\bar{l}_{y_2} + bq\sin\theta\bar{l}_{z_2}$$

$$a\ddot{\theta}\bar{l}_{z_2} - a(\dot{q}\cos\theta - q\sin\theta\dot{\theta})\bar{l}_{x_2}$$

$$+ a\dot{\theta}q\sin\theta\bar{l}_{x_2} - (a\dot{\theta}^2 + aq^2\cos^2\theta)\bar{l}_{y_2} + (aq^2\cos\theta\sin\theta)\bar{l}_{z_2}$$

$$\bar{a}_D = (bq^2 - a\dot{q}\cos\theta + 2aq\sin\theta\dot{\theta})\bar{l}_{x_2} - (b\dot{q}\cos\theta + a\dot{\theta}^2 + aq^2\cos^2\theta)\bar{l}_{y_2} + (b\dot{q}\sin\theta + aq^2\cos\theta\sin\theta + a\ddot{\theta})\bar{l}_{z_2}$$

$$\bar{a}_A = \bar{a}_D + \bar{\epsilon}_{S_3} \times \underbrace{\overrightarrow{DA}}_{-R\bar{l}_{z_2}} + \bar{\omega}_{S_3} \times (\bar{\omega}_{S_3} \times \overrightarrow{DA})$$

$$(bq^2 - a\dot{q}\cos\theta + 2aq\sin\theta\dot{\theta})\bar{l}_{x_2} - (b\dot{q}\cos\theta + a\dot{\theta}^2 + aq^2\cos^2\theta)\bar{l}_{y_2} + (b\dot{q}\sin\theta + aq^2\cos\theta\sin\theta + a\ddot{\theta})\bar{l}_{z_2}$$

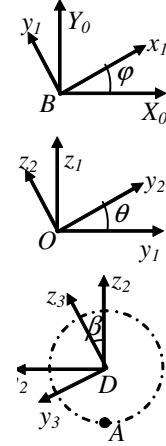
$$- (R\dot{p} + R\dot{q}\sin\theta + Rq\cos\theta\dot{\theta})\bar{l}_{x_2} + (R\ddot{\theta} - Rpq\cos\theta)\bar{l}_{y_2}$$

$$- R\dot{\theta}q\cos\theta\bar{l}_{x_2} - (Rq^2\cos\theta\sin\theta + Rpq\cos\theta)\bar{l}_{y_2} + (Rq^2\sin^2\theta + 2R\sin\theta qp + Rp^2 + R\dot{\theta}^2)\bar{l}_{z_2}$$

$$= (2aq\sin\theta\dot{\theta} - 2Rq\cos\theta\dot{\theta} + bq^2 - R\dot{p} - R\dot{q}\sin\theta - a\dot{q}\cos\theta)\bar{l}_{x_2}$$

$$+ (-a\dot{\theta}^2 + R\ddot{\theta} - 2Rpq\cos\theta - Rq^2\cos\theta\sin\theta - aq^2\cos^2\theta - b\dot{q}\cos\theta)\bar{l}_{y_2}$$

$$+ (R\dot{\theta}^2 + a\ddot{\theta} + 2R\sin\theta qp + aq^2\cos\theta\sin\theta + Rq^2\sin^2\theta + Rp^2 + b\dot{q}\sin\theta)\bar{l}_{z_2}$$



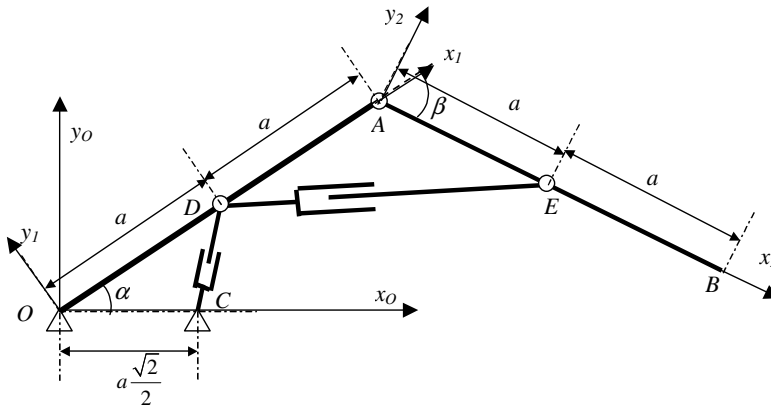
1.4

$$\begin{aligned}
\bar{a}_A &= \frac{d\bar{v}_A}{dt} \Big|_{R_2} + \bar{\omega}_{R_2/R_0} \times \bar{v}_A = \left( a\dot{\theta} \sin \theta - a\dot{q} \cos \theta - (R\dot{p} - Rq \cos \theta \dot{\theta} - R\dot{q} \sin \theta) \right) \bar{1}_{x_2} \\
&+ \left( -b\dot{q} \cos \theta + b\dot{q} \sin \theta \dot{\theta} + R\ddot{\theta} \right) \bar{1}_{y_2} + \left( a\ddot{\theta} + b\dot{q} \cos \theta \dot{\theta} + b\dot{q} \sin \theta \right) \bar{1}_{z_2} \\
&+ \begin{vmatrix} \bar{1}_{x_2} & \bar{1}_{y_2} & \bar{1}_{z_2} \\ \dot{\theta} & q \sin \theta & q \cos \theta \\ -((p + q \sin \theta)R + aq \cos \theta) & -(bq \cos \theta + R\dot{\theta}) & (a\dot{\theta} + bq \sin \theta) \end{vmatrix} \\
&= \left( bq^2 + 2aq \sin \theta \dot{\theta} - R\dot{p} - R\dot{q} \sin \theta - a\dot{q} \cos \theta \right) \bar{1}_{x_2} \\
&+ \left( -a\dot{\theta}^2 + R\ddot{\theta} - \underline{1} Rpq \cos \theta - Rq^2 \cos \theta \sin \theta - aq^2 \cos^2 \theta - b\dot{q} \cos \theta \right) \bar{1}_{y_2} \\
&+ \left( -R\dot{\theta}^2 + a\ddot{\theta} + \underline{1} Rpq \sin \theta + aq^2 \sin \theta \cos \theta + Rq^2 \sin^2 \theta + b\dot{q} \sin \theta \right) \bar{1}_{z_2}
\end{aligned}$$

Le résultat n'est pas le même qu'avec la formule de distribution des accélérations (qui est toujours valable). En plus des termes soulignés deux fois, il manque le terme  $Rp^2 \bar{1}_{z_2}$  (accélération normale de A autour de D). Ces différences sont dues au fait que le point A est le point le plus bas du disque. A un instant donné, le point A sera tout en bas et aura l'accélération demandée  $\bar{a}_A$ . Si on avait voulu utiliser la formule de la dérivée, il aurait fallu calculer la vitesse d'un point quelconque du disque  $\bar{v}_P$  avec  $\overline{DP} = R\bar{1}_{z_3}$  et ensuite dériver cette vitesse pour trouver l'accélération en pour une valeur particulière de  $\beta$  :  $\bar{a}_P|_{\beta=\pi} = \bar{a}_A$

$$\begin{aligned}
\bar{v}_P &= \bar{v}_D + \bar{\omega}_{S_3} \times \overline{DP} = \left( -aq \cos \theta + (q \sin \theta + p)R \cos \beta \right) \bar{1}_{x_2} + \left( -bq \cos \theta - R\dot{\theta} \cos \beta + q \cos \theta R \sin \beta \right) \bar{1}_{y_2} \\
&+ \left( bq \sin \theta + a\dot{\theta} - (q \sin \theta + p)R \sin \beta \right) \bar{1}_{z_2} \Rightarrow \bar{v}_P|_{\beta=\pi} = \bar{v}_A \\
\bar{a}_P &= \frac{d\bar{v}_P}{dt} \Big|_{R_2} + \bar{\omega}_{R_2/R_0} \times \bar{v}_P = \left( a\dot{\theta} \sin \theta - a\dot{q} \cos \theta + (R\dot{p} + Rq \cos \theta \dot{\theta} + R\dot{q} \sin \theta) \cos \beta - R(q \sin \theta + p) \sin \beta \dot{\beta} \right) \bar{1}_{x_2} \\
&+ \left( -b\dot{q} \cos \theta + b\dot{q} \sin \theta \dot{\theta} - R\dot{\theta} \cos \beta + R\dot{\theta} \sin \beta \dot{\beta} + R\dot{q} \cos \theta \sin \beta - Rq \sin \theta \dot{\theta} \sin \beta + Rq \cos \theta \cos \beta \dot{\beta} \right) \bar{1}_{y_2} \\
&+ \left( a\ddot{\theta} + b\dot{q} \cos \theta \dot{\theta} + b\dot{q} \sin \theta - (R\dot{p} - Rq \cos \theta \dot{\theta} - R\dot{q} \sin \theta) \sin \beta - R(q \sin \theta + p) \cos \beta \dot{\beta} \right) \bar{1}_{z_2} \\
&+ \begin{vmatrix} \bar{1}_{x_2} & \bar{1}_{y_2} & \bar{1}_{z_2} \\ \dot{\theta} & q \sin \theta & q \cos \theta \\ ((p + q \sin \theta)R \cos \beta - aq \cos \theta) & (-bq \cos \theta - R\dot{\theta} \cos \beta + q \sin \theta \sin \beta) & (a\dot{\theta} + bq \sin \theta - (p + q \sin \theta)R \sin \beta) \end{vmatrix} \\
\bar{a}_A &= \bar{a}_P(\beta=\pi) = \\
&\left( 2aq \sin \theta \dot{\theta} - 2Rq \cos \theta \dot{\theta} + bq^2 - R\dot{p} - R\dot{q} \sin \theta - a\dot{q} \cos \theta \right) \bar{1}_{x_2} \\
&+ \left( -a\dot{\theta}^2 + R\ddot{\theta} - 2Rpq \cos \theta - Rq^2 \cos \theta \sin \theta - aq^2 \cos^2 \theta - b\dot{q} \cos \theta \right) \bar{1}_{y_2} \\
&+ \left( +R\dot{\theta}^2 + a\ddot{\theta} + 2Rpq \sin \theta + aq^2 \sin \theta \cos \theta + Rq^2 \sin^2 \theta + Rp^2 + b\dot{q} \sin \theta \right) \bar{1}_{z_2}
\end{aligned}$$

2.



$$\begin{aligned}
\bar{v}_A &= \bar{v}_O + \bar{\omega}_{OA} \times \overline{OA} = 2a\dot{\alpha} \bar{1}_{y_1} \text{ avec } \bar{\omega}_{OA} = \dot{\alpha} \bar{1}_z \\
\bar{v}_B &= \bar{v}_A + \bar{\omega}_{AB} \times \overline{AB} = 2a\dot{\alpha} \bar{1}_{y_1} + 2a(\dot{\alpha} - \dot{\beta}) \bar{1}_{y_2} \text{ avec } \bar{\omega}_{AB} = (\dot{\alpha} - \dot{\beta}) \bar{1}_z \\
\bar{v}_B &= 2a\dot{\alpha} \bar{1}_{y_1} + 2a(\dot{\alpha} - \dot{\beta})(\sin \beta \bar{1}_{x_1} + \cos \beta \bar{1}_{y_1}) = 2a \sin \beta (\dot{\alpha} - \dot{\beta}) \bar{1}_{x_1} + 2a(\dot{\alpha} + \cos \beta (\dot{\alpha} - \dot{\beta})) \bar{1}_{y_1}
\end{aligned}$$

Vérification :  $\overline{OB} = 2a\overline{1}_{x_1} + 2a(\cos\beta\overline{1}_{x_1} - \sin\beta\overline{1}_{y_1}) \Rightarrow$

$$\overline{v}_B = \frac{d\overline{OB}}{dt} \Big|_{R_1} + \overline{\omega}_{R_1/R_0} \times \overline{OB} = 2a(-\sin\beta\dot{\beta}\overline{1}_{x_1} - \cos\beta\dot{\beta}\overline{1}_{y_1}) + 2a(1+\cos\beta)\dot{\alpha}\overline{1}_{y_1} + 2a\sin\beta\dot{\alpha}\overline{1}_{x_1}$$

Pour remplacer les vitesses angulaires  $\dot{\alpha}$  et  $\dot{\beta}$  en fonction de  $V$  :

$$\|\overline{CD}\|^2 = a^2 + a^2 \left( \frac{\sqrt{2}}{2} \right)^2 - 2aa \frac{\sqrt{2}}{2} \cos\alpha = a^2 \left( \frac{3}{2} - \sqrt{2}\cos\alpha \right)$$

$$\Rightarrow \frac{d\|\overline{CD}\|}{dt} = V \Rightarrow 2\|\overline{CD}\|V = \sqrt{2}a^2 \sin\alpha \dot{\alpha} \Rightarrow \dot{\alpha} = \frac{V\sqrt{2}\sqrt{\left(\frac{3}{2} - \sqrt{2}\cos\alpha\right)}}{a\sin\alpha}$$

$$\|\overline{DE}\|^2 = 2a^2(1+\cos\beta) \Rightarrow \frac{d\|\overline{DE}\|}{dt} = V \Rightarrow 2\|\overline{DE}\|V = -2a^2 \sin\beta \dot{\beta} \Rightarrow \dot{\beta} = \frac{-V\sqrt{2(1+\cos\beta)}}{a\sin\beta}$$

Autre méthode : En considérant que la vitesse de  $D$  est perpendiculaire à  $OD$ , on peut calculer la vitesse de sortie du vérin ( $V$ ) comme étant la projection de la vitesse de  $D$  sur l'axe du vérin ( $CD$ ). Ce qui revient au même que de décomposer la vitesse du point  $D$  par rapport au point  $C$ , avec une vitesse relative dans l'axe  $CD$  et une vitesse de rotation autour de  $C$  avec  $CD$  fixe. La composée de ces deux vitesses doit donner la vitesse de rotation de  $D$  autour de  $O$ .

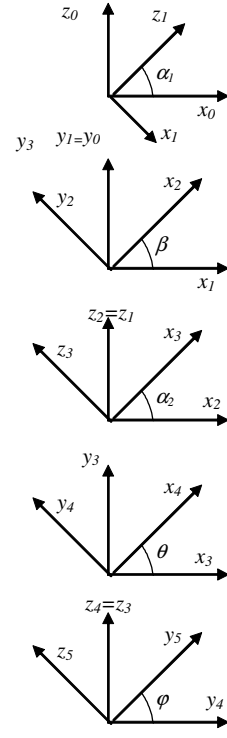
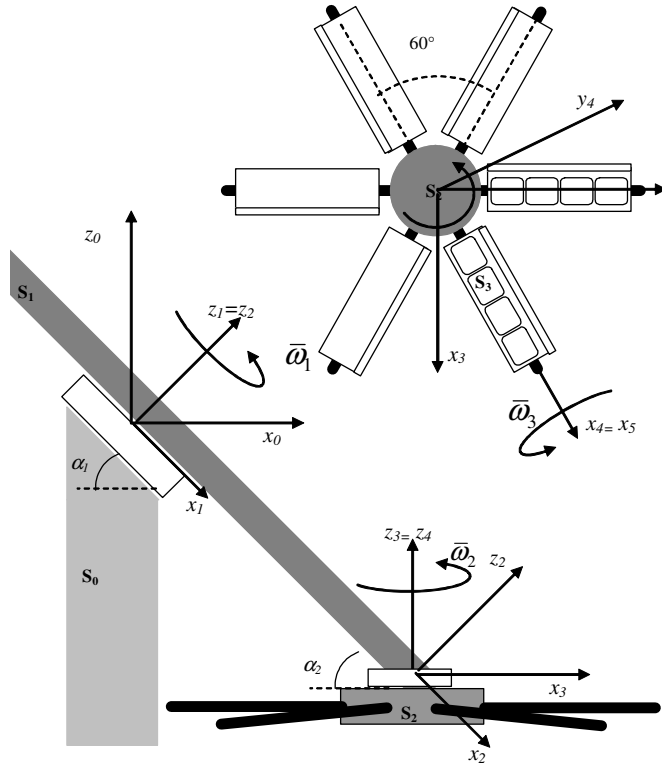
$$V = v_D \sin\gamma \quad \text{avec } \gamma \text{ l'angle } \overline{ODC}. \text{ Par la règle des sinus : } \frac{\sin\gamma}{\|\overline{OC}\|} = \frac{\sin\alpha}{\|\overline{CD}\|} \Rightarrow V = a\dot{\alpha} \cdot \frac{\frac{\sqrt{2}}{2} \sin\alpha}{\sqrt{\left(\frac{3}{2} - \sqrt{2}\cos\alpha\right)}}$$

$$V = v_{E\text{ rel}} \sin\frac{\beta}{2} \quad \text{avec } \frac{\beta}{2} \text{ l'angle } \overline{DEA}. \Rightarrow V = -a\dot{\beta} \sin\frac{\beta}{2} \Rightarrow \dot{\beta} = \frac{-V}{a\sin\frac{\beta}{2}} = \frac{-V2\cos\frac{\beta}{2}}{a2\sin\frac{\beta}{2}\cos\frac{\beta}{2}} = \frac{-V\sqrt{2}\sqrt{1+\cos\beta}}{a\sin\beta}$$

$$\Rightarrow \overline{v}_B = 2\sqrt{2}V \sin\beta \left( \frac{\sqrt{\left(\frac{3}{2} - \sqrt{2}\cos\alpha\right)}}{\sin\alpha} + \frac{\sqrt{1+\cos\beta}}{\sin\beta} \right) \overline{1}_{x_1} + 2\sqrt{2}V \left( \frac{\sqrt{\left(\frac{3}{2} - \sqrt{2}\cos\alpha\right)}}{\sin\alpha} + \cos\beta \left( \frac{\sqrt{\left(\frac{3}{2} - \sqrt{2}\cos\alpha\right)}}{\sin\alpha} + \frac{\sqrt{1+\cos\beta}}{\sin\beta} \right) \right) \overline{1}_{y_1}$$

Animation matlab sur : <http://www.ulb.ac.be/polytech/smana/Seance03CinematiqueSolide.htm>

3.



**R<sub>1</sub>/R<sub>0</sub> :**  
Repère incliné sur le rotor 1.  $\bar{\omega}_{R_1/R_0} = 0$

**R<sub>2</sub>/R<sub>1</sub> :**  
Repère suivant la rotation du rotor.  $x_2$  fixé sur le bras  $S_1$   
 $\bar{\omega}_{R_2/R_0} = \dot{\beta}_1 \bar{1}_{z_2}$

**R<sub>3</sub>/R<sub>2</sub> :**  
Repère incliné sur le rotor 2.  $\bar{\omega}_{R_3/R_0} = \dot{\beta}_2 \bar{1}_{z_2}$

**R<sub>4</sub>/R<sub>3</sub> :**  
Repère suivant la rotation du rotor 2.  $x_4$  fixé sur le bras  $S_3$   
 $\bar{\omega}_{R_4/R_0} = \dot{\beta}_2 \bar{1}_{z_2} + \dot{\theta} \bar{1}_{z_3}$

**R<sub>5</sub>/R<sub>4</sub> :**  
Repère suivant la rotation de la nacelle  $S_3$   
 $\bar{\omega}_{R_5/R_0} = \dot{\beta}_2 \bar{1}_{z_2} + \dot{\theta} \bar{1}_{z_3} + \dot{\phi} \bar{1}_{x_4}$

avec  $\omega_1 = \dot{\beta}_1$ ;  $\omega_2 = \dot{\theta}$ ;  $\omega_3 = \dot{\phi}$  avec  $\theta = \omega_2 t$

Comme le repère  $R_5$  est entièrement lié à la nacelle étudiée, la vitesse angulaire de la nacelle est :

$$\bar{\omega}_{S_3} = \bar{\omega}_{R_5/R_0} = \omega_1 \bar{1}_{z_2} + \omega_2 \bar{1}_{z_3} + \omega_3 \bar{1}_{x_4}$$

$$\bar{1}_{z_2} = \sin \alpha_2 \bar{1}_{x_3} + \cos \alpha_2 \bar{1}_{z_3} \quad \text{et} \quad \bar{1}_{x_4} = \cos(\omega_2 t) \bar{1}_{x_3} + \sin(\omega_2 t) \bar{1}_{y_3}$$

$$\Rightarrow \bar{\omega}_{S_3} = (\sin \alpha_2 \omega_1 + \cos(\omega_2 t) \omega_3) \bar{1}_{x_3} + \sin(\omega_2 t) \omega_3 \bar{1}_{y_3} + (\cos \alpha_2 \omega_1 + \omega_2) \bar{1}_{z_3}$$

$$\bar{\varepsilon}_{S_3} = \frac{d\bar{\omega}_{S_3}}{dt} = \frac{d\bar{\omega}_{S_3}}{dt} \Big|_{R_3} + \bar{\omega}_{R_3/R_0} \times \bar{\omega}_{S_3} \quad \text{avec} \quad \bar{\omega}_{R_3/R_0} \times \bar{\omega}_{S_3} = \bar{\omega}_{R_3/R_0} \times (\bar{\omega}_{R_5/R_3} + \bar{\omega}_{R_3/R_0}) = \bar{\omega}_{R_3/R_0} \times \bar{\omega}_{R_5/R_3} =$$

$$= -\cos \alpha_2 \sin(\omega_2 t) \omega_1 \omega_3 \bar{1}_{x_3} + \omega_1 (\cos \alpha_2 \cos(\omega_2 t) \omega_3 - \sin \alpha_2 \omega_2) \bar{1}_{y_3} + \sin \alpha_2 \sin(\omega_2 t) \omega_1 \omega_3 \bar{1}_{z_3}$$

$$\begin{aligned} \bar{\varepsilon}_{S_3} = & (\cos(\omega_2 t) \dot{\omega}_3 - \sin(\omega_2 t) \omega_2 \omega_3 - \cos \alpha_2 \sin(\omega_2 t) \omega_1 \omega_3) \bar{1}_{x_3} \\ & + (\cos(\omega_2 t) \omega_2 \omega_3 + \sin(\omega_2 t) \dot{\omega}_3 + \cos \alpha_2 \cos(\omega_2 t) \omega_1 \omega_3 - \sin \alpha_2 \omega_1 \omega_2) \bar{1}_{y_3} \\ & + (\sin \alpha_2 \sin(\omega_2 t) \omega_1 \omega_3) \bar{1}_{z_3} \end{aligned}$$

**4.1**  $R1(xyz)$  repère lié à l'axe :  $\bar{\omega}_{R1/R0} = \Omega \bar{1}_z$

$R2(x_2 y_2 z_2)$  repère lié au panneau A :  $\bar{\omega}_{R2/R1} = \omega_0 \bar{1}_x \Rightarrow \bar{\omega}_{R2/R0} = \Omega \bar{1}_z + \omega_0 \bar{1}_x$

$$\Rightarrow \bar{\varepsilon} = \underbrace{\frac{d\bar{\omega}}{dt}}_{=0} \Big|_{R1} + \bar{\omega}_{R1/R0} \times \bar{\omega} \Rightarrow \boxed{\bar{\varepsilon} = \omega_0 \Omega \bar{1}_y}$$

**4.2**  $\bar{\omega}_{R1/R0} = \Omega \bar{1}_z = \bar{\omega}_{lige}$

$$\bar{\omega}_{R2/R0} = \Omega \bar{1}_z + \omega_0 \bar{1}_x = \bar{\omega}_{plaque} \Rightarrow \bar{\varepsilon}_{plaque} = \omega_0 \Omega \bar{1}_y$$

$$\bar{v}_P = \bar{v}_{Q(a+b,0,0)} + \bar{\omega}_{plaque} \times \overline{QP} = \Omega(a+b) \bar{1}_y + \Omega c (-\cos \beta \bar{1}_x) + \omega_0 c (\cos \beta \bar{1}_z - \sin \beta \bar{1}_y)$$

$$\Rightarrow \boxed{\bar{v}_P = -\Omega c \cos \beta \bar{1}_x + (\Omega(a+b) - \omega_0 c \sin \beta) \bar{1}_y + \omega_0 c \cos \beta \bar{1}_z}$$

$$\text{avec} \begin{cases} \bar{v}_{Q(a+b,0,0)} = \bar{v}_O + \bar{\omega}_{lige} \times \overline{OQ} = \Omega(a+b) \bar{1}_y \\ \overline{QP} = c \bar{1}_{y_2} = c (\cos \beta \bar{1}_y + \sin \beta \bar{1}_z) \end{cases}$$

**4.3**  $\bar{a}_P = \left. \frac{d\bar{v}_P}{dt} \right|_{R1} + \bar{\omega}_{R1/R0} \times \bar{v}_P = \left[ \Omega c \sin \beta \omega_0 \bar{1}_x - \omega_0^2 c \cos \beta \bar{1}_y - \omega_0^2 c \sin \beta \bar{1}_z \right] - \Omega \Omega c \cos \beta \bar{1}_y - \Omega (\Omega (a+b) - \omega_0 c \sin \beta) \bar{1}_x$   
 $\Rightarrow \bar{a}_P = \left[ 2\Omega c \sin \beta \omega_0 - \Omega^2 (a+b) \right] \bar{1}_x - \left[ \omega_0^2 c \cos \beta + \Omega^2 c \cos \beta \right] \bar{1}_y - \omega_0^2 c \sin \beta \bar{1}_z$   
ou  
 $\bar{a}_P = \bar{a}_Q + \bar{\varepsilon}_2 \times \overline{QP} + \bar{\omega}_2 \times \bar{\omega}_2 \times \overline{QP}$   
 $\bar{a}_P = \left[ -\Omega^2 (a+b) \bar{1}_x \right] + \left[ \omega_0 \Omega c \sin \beta \bar{1}_x \right] + \left[ -\Omega^2 c \cos \beta \bar{1}_y + (\Omega (\omega_0 c \sin \beta) \bar{1}_x + \omega_0 (-\omega_0 c \sin \beta) \bar{1}_z) - \omega_0^2 c \cos \beta \bar{1}_y \right]$   
 $\Rightarrow \bar{a}_P = \left[ 2\omega_0 \Omega c \sin \beta - \Omega^2 (a+b) \right] \bar{1}_x - \left[ \Omega^2 c \cos \beta + \omega_0^2 c \cos \beta \right] \bar{1}_y - \left[ \omega_0^2 c \sin \beta \right] \bar{1}_z$   
avec  $\bar{a}_Q = \bar{a}_O + \bar{\varepsilon}_1 \times \overline{OQ} + \bar{\omega}_1 \times \bar{\omega}_1 \times \overline{OQ} = -\Omega^2 (a+b) \bar{1}_x$  où  $\bar{\varepsilon}_1 = \bar{a}_O = 0$   
 $\Rightarrow \left. \bar{a}_P \right|_{\beta=90^\circ} = \left[ 2\omega_0 \Omega c - \Omega^2 (a+b) \right] \bar{1}_x - \omega_0^2 c \bar{1}_z$

---

Les énoncés et les corrigés sont accessibles et mis à jour sont sur le site de méca :

<http://cfao.ulb.ac.be/cfao/teaching/meca2/tps.html>

Pour toute question, veuillez contacter par email :

- [Emmanuelle.Vin@ulb.ac.be](mailto:Emmanuelle.Vin@ulb.ac.be) pour les problèmes relatifs aux **Tps et aux laboratoires** ;
- [CFAO.Matlab@ulb.ac.be](mailto:CFAO.Matlab@ulb.ac.be) pour les problèmes relatifs aux **projets Matlab**

Des permanences seront organisées un mercredi sur deux à 12h dans la salle de réunion UB3.

Jeudi 17/11 ; Jeudi 01/12 ; Jeudi 15/12