

Équilibrage des solides en notation

① Je note: $\{0 \xrightarrow{0} 1\} = \begin{cases} \vec{R}_{0,0 \rightarrow 1} = X_0 \cdot \vec{n}_0 + Y_0 \cdot \vec{y}_0 + Z_0 \cdot \vec{z}_0 \\ \vec{M}_{0,0 \rightarrow 1} = \vec{0} \end{cases}$

$\{0 \xrightarrow{A} 1\} = \begin{cases} \vec{R}_{0,A \rightarrow 1} = Y_A \cdot \vec{y}_0 + Z_A \cdot \vec{z}_0 \\ \vec{M}_{A,0 \rightarrow 1} = \vec{0} \end{cases}$

② J'isole l'ensemble $\{1,2\}$ qui est soumis aux actions mécaniques extérieures suivantes:

- $0 \xrightarrow{A} 1$
- $0 \xrightarrow{0} 1$
- pds $\rightarrow 1$
- pds $\rightarrow 2$
- courroie \rightarrow poulie (1)

J'écris le principe fondamental de la dynamique sous forme tensorielle:

$\underbrace{\{0 \xrightarrow{A} 1\}}_{\checkmark} + \underbrace{\{0 \xrightarrow{0} 1\}}_{\checkmark} + \underbrace{\{pds \rightarrow 1\}}_{\checkmark} + \underbrace{\{pds \rightarrow 2\}}_{\checkmark} + \underbrace{\{courroie \rightarrow 1\}}_{\checkmark} = \{D_{\{1,2\}/0}\}$

Je vais écrire tous les tenseurs au point 0.

• $\vec{M}_{0,0 \xrightarrow{A} 1} = \cancel{\vec{M}_{A,0 \xrightarrow{A} 1}} + \overrightarrow{OA} \wedge (Y_A \cdot \vec{y}_0 + Z_A \cdot \vec{z}_0)$
 $= -a \cdot Y_A \cdot \vec{z}_0 + a \cdot Z_A \cdot \vec{y}_0$

• $\vec{M}_{0,pds \rightarrow 1} = \cancel{\vec{M}_{G_1,pds \rightarrow 1}} + \overrightarrow{OG_1} \wedge (-m_1 \cdot g \cdot \vec{y}_0) = d \cdot m_1 \cdot g \cdot \vec{z}_0$

• $\vec{M}_{0,pds \rightarrow 2} = \cancel{\vec{M}_{G_2,pds \rightarrow 2}} + \overrightarrow{OG_2} \wedge (-m_2 \cdot g \cdot \vec{y}_0)$
 $= (b+h) \cdot \vec{x}_0 + f \cdot \vec{z}_2$
 $= -(b+h) \cdot m_2 \cdot g \cdot \vec{z}_0 + f \cdot m_2 \cdot g \cdot \cos(\alpha + \theta) \cdot \vec{n}_0$

$$\vec{z}_2 \wedge \vec{y}_0 = \sin(-\alpha - \theta - \frac{\pi}{2}) \cdot \vec{n}_0$$

$$= -\cos(\alpha + \theta) \cdot \vec{n}_0$$

• $\vec{M}_{0,c \rightarrow 1} = \vec{M}_{G_1,c \rightarrow 1} + \overrightarrow{OG_1} \wedge \vec{0} = C_m \cdot \vec{x}_0$

• $\{D_{\{1,2\}/0}\} = \{D_{1/0}\} + \{D_{2/0}\}$

• $\Delta \underline{\vec{R}_{d1/0}} = m_1 \cdot \underline{\vec{T}_{G_1 \in 1/0}} = \underline{\vec{0}}$

$$\Delta \vec{\delta}_{0,10} = \frac{d}{dt} \left[\vec{\tau}_{0,10} \right]_0 + m_1 \cdot \underbrace{\vec{J}_{0/0}}_{=\vec{0}} \wedge \underbrace{\vec{J}_{G_1 E_1/0}}_{=\vec{0}}$$

$$\begin{aligned} \text{et } \vec{\tau}_{0,10} &= I_0(1) \cdot \vec{\Omega}_{1/0} + m_1 \cdot \vec{OG}_1 \wedge \underbrace{\vec{J}_{0E_1/0}}_{=\vec{0}} \\ &= \begin{bmatrix} I_1 & 0 & 0 \\ 0 & ? & ? \\ 0 & ? & ? \end{bmatrix}_1 \cdot \begin{bmatrix} \dot{\theta} \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix}_1 = \begin{bmatrix} I_1 \cdot \dot{\theta} \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix}_1 \\ &= I_1 \cdot \dot{\theta} \cdot \vec{x}_{10} \end{aligned}$$

Comme $\dot{\theta} = \omega = \text{cte}$, on a : $\vec{\delta}_{0,10} = \vec{0}$.

$$\Delta \vec{R}_{2/0} = m_2 \cdot \vec{\Gamma}_{G_2 E_2/0} = m_2 \cdot \frac{d}{dt} \left[\vec{J}_{G_2 E_2/0} \right]_0$$

$$\begin{aligned} \text{où } \vec{J}_{G_2 E_2/0} &= \underbrace{\vec{J}_{G_2 E_2/1}}_{=\vec{0}} + \vec{J}_{G_2 E_1/0} \\ &= \cancel{\vec{J}_{B E_1/0}} + \vec{G_2 B} \wedge \vec{\Omega}_{1/0} \\ &= -(h \cdot \vec{x}_0 + \rho \cdot \vec{z}_2) \wedge (\dot{\theta} \cdot \vec{x}_{012}) \\ &= -\rho \cdot \dot{\theta} \cdot \vec{y}_2 \end{aligned}$$

$$\text{et } \left. \frac{d\vec{y}_2}{dt} \right|_0 = \left. \frac{d\vec{y}_2}{dt} \right|_2 + \vec{\Omega}_{2/0} \wedge \vec{y}_2 = \dot{\theta} \cdot \vec{x}_{012} \wedge \vec{y}_2 = \dot{\theta} \cdot \vec{z}_2$$

$(= \vec{\Omega}_{2/1} + \vec{\Omega}_{1/0})$

donc $\vec{R}_{2/0} = -m_2 \cdot \rho \cdot \dot{\theta}^2 \cdot \vec{z}_2$ ($\dot{\theta} = \text{cte}$)

$$\Delta \vec{\delta}_{0,20} = \vec{\delta}_{B,20} + \vec{OB} \wedge \vec{R}_{2/0}$$

$$\Delta \vec{\delta}_{B,20} = \frac{d}{dt} \left[\vec{\tau}_{B,20} \right]_0 + m_2 \cdot \underbrace{\vec{J}_{B/0}}_{=\vec{0}} \wedge \vec{J}_{G_2 E_2/0} \quad \vec{\Omega}_{2/0} = \dot{\theta} \cdot \vec{x}_{012}$$

$$\text{et } \vec{\tau}_{B,20} = I_B(2) \cdot \vec{\Omega}_{2/0} + m_2 \cdot \vec{BG}_2 \wedge \underbrace{\vec{J}_{B E_2/0}}_{=\vec{0}}$$

$$= \begin{bmatrix} A & -F & -E \\ -F & B & -D \\ -E & -D & C \end{bmatrix}_2 \cdot \begin{bmatrix} \dot{\theta} \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix}_2 = A \cdot \dot{\theta} \cdot \vec{x}_{20} + F \cdot \dot{\theta} \cdot \vec{y}_2 - E \cdot \dot{\theta} \cdot \vec{z}_2$$

$$\text{et } \left. \frac{d\vec{z}_2}{dt} \right|_0 = -\dot{\theta} \cdot \vec{y}_2$$

donc $\vec{\delta}_{B,20} = -F \cdot \dot{\theta}^2 \cdot \vec{z}_2 + E \cdot \dot{\theta}^2 \cdot \vec{y}_2$

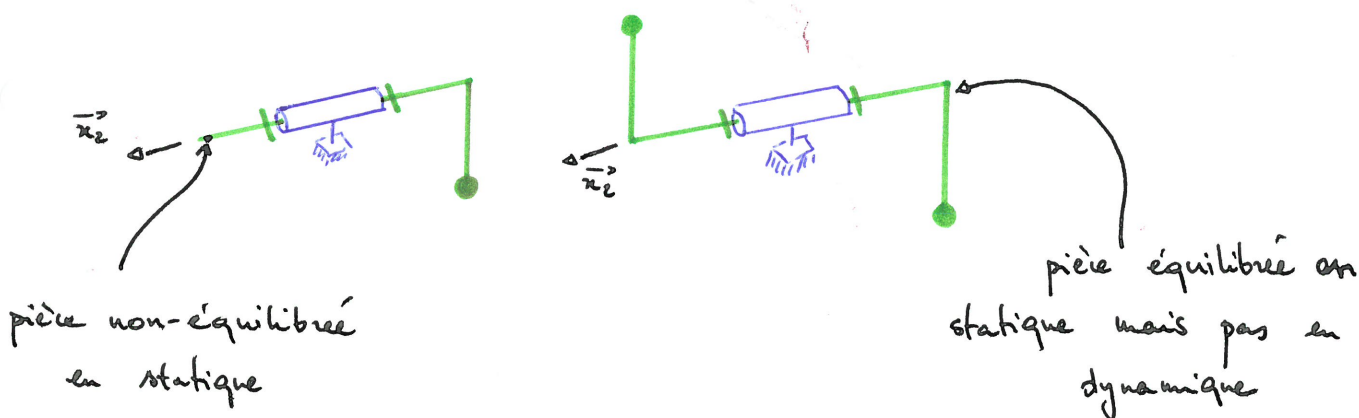
$$\begin{aligned} \vec{O}B \wedge \vec{R}_{2/0} &= b \cdot \vec{x}_{02A} (-m_2 \cdot \rho \cdot \dot{\theta}^2 \cdot \vec{z}_2) \\ &= b \cdot \rho \cdot m_2 \cdot \dot{\theta}^2 \cdot \vec{y}_2 \end{aligned}$$

donc
$$\underline{\vec{S}_{0,2/0} = E \cdot \dot{\theta}^2 \cdot \vec{y}_2 - F \cdot \dot{\theta}^2 \cdot \vec{z}_2 + b \cdot \rho \cdot m_2 \cdot \dot{\theta}^2 \cdot \vec{y}_2}$$

Pour obtenir les équations proposées, il faut encore projeter \vec{y}_2 et \vec{z}_2 dans la base 0. On a en effet

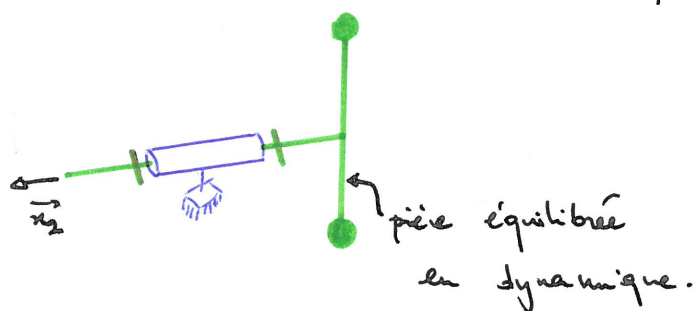
$$\begin{cases} \vec{y}_2 = \cos(\alpha + \theta) \cdot \vec{y}_0 + \sin(\alpha + \theta) \cdot \vec{z}_0 \\ \vec{z}_2 = -\sin(\alpha + \theta) \cdot \vec{y}_0 + \cos(\alpha + \theta) \cdot \vec{z}_0 \end{cases}$$

③ Équilibrage statique: il faut que le centre de gravité de la pièce soit situé sur l'axe de rotation.



Équilibrage dynamique: il faut que:

- la pièce soit équilibrée en statique,
- l'axe de rotation soit un axe principal d'inertie pour la pièce, c'est-à-dire que la matrice d'inertie de la pièce soit de la forme:



$$I_B(2) = \begin{bmatrix} A & 0 & 0 \\ 0 & B & -D \\ 0 & -D & C \end{bmatrix} (\vec{x}_2, \vec{y}_2, \vec{z}_2)$$

(B, \vec{z}_2) est l'axe de rotation.

④ Pour trouver ρ et α , on écrit:

$$(1) \quad z_A(0) + z_0(0) = -m_2 \cdot \rho \cdot \dot{\theta}^2 \cdot \cos(\alpha)$$

$$(2) \quad z_A\left(\frac{\pi}{2}\right) + z_0\left(\frac{\pi}{2}\right) = -m_2 \cdot \rho \cdot \dot{\theta}^2 \cdot \cos\left(\alpha + \frac{\pi}{2}\right) = m_2 \cdot \rho \cdot \dot{\theta}^2 \cdot \sin \alpha$$

$(1)^2 + (2)^2$ donne: $[z_A(0) + z_0(0)]^2 + [z_A(\frac{\pi}{2}) + z_0(\frac{\pi}{2})]^2 = m_2^2 \cdot \rho^2 \cdot \dot{\theta}^4$
 on en déduit ρ .

$$\frac{(2)}{(1)} \text{ donne : } \frac{Z_A(\pi/2) + Z_0(\pi/2)}{Z_A(0) + Z_0(0)} = -\tan \alpha \rightarrow \text{on en déduit } \alpha.$$

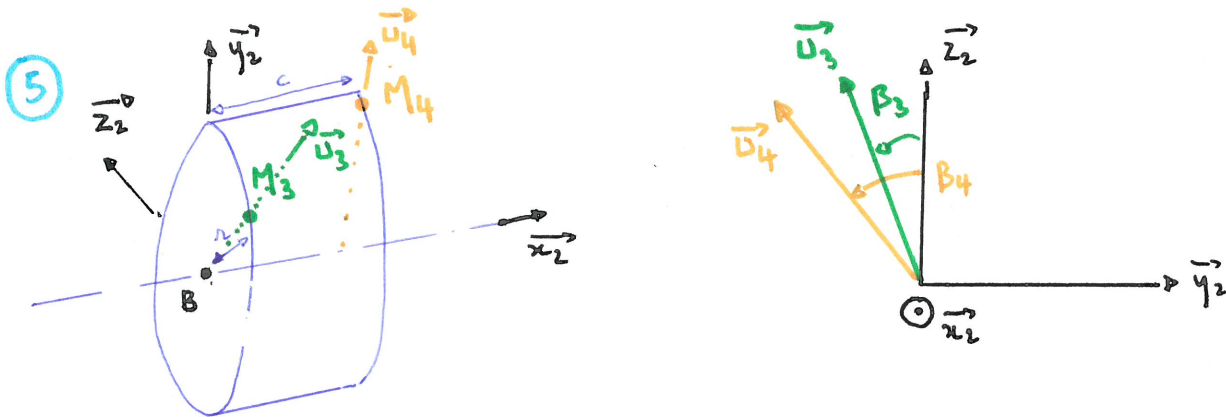
Pour trouver E et F, on écrit:

$$(3) \quad a. Z_A(0) = F \cdot \dot{\theta}^2 \cdot \sin \alpha + E \cdot \dot{\theta}^2 \cdot \cos \alpha + b \cdot \rho \cdot m_2 \cdot \dot{\theta}^2 \cdot \cos \alpha$$

$$(4) \quad a. Z_A(\pi/2) = F \cdot \dot{\theta}^2 \cdot \cos \alpha - E \cdot \dot{\theta}^2 \cdot \sin \alpha - b \cdot \rho \cdot m_2 \cdot \dot{\theta}^2 \cdot \sin \alpha$$

(3) · cos α - (4) · sin α permet de déterminer E.

(3) · sin α + (4) · cos α " " " " F.



6 • La roue est équilibrée en statique si $\vec{BQ}_{\text{roue}} \cdot \vec{y}_2 = 0$
7 et $\vec{BQ}_{\text{roue}} \cdot \vec{z}_2 = 0$

$$\text{Avec } \vec{BQ}_{\text{roue}} = \frac{1}{m_2 + m_3 + m_4} \cdot [m_2 \cdot \vec{BQ}_2 + m_3 \cdot \vec{BM}_3 + m_4 \cdot \vec{BM}_4]$$

$$\text{Il faut donc : } \underline{m_3 \cdot \sin \beta_3 + m_4 \cdot \sin \beta_4 = 0} \quad (a)$$

$$\text{et } \underline{m_2 \cdot \rho + m_3 \cdot r \cdot \cos \beta_3 + m_4 \cdot r \cdot \cos \beta_4 = 0} \quad (b)$$

$$\bullet \text{ Il faut aussi que } I_B(\text{roue}) = \begin{bmatrix} ? & \underline{0} & \underline{0} \\ \underline{0} & ? & ? \\ \underline{0} & ? & ? \end{bmatrix}_2$$

$$\text{Avec } I_B(\text{roue}) = I_B(2) + I_B(3) + I_B(4)$$

(↳ voir W)

$$\text{Et } I_B(3) = \underline{I_{M_3}(3)} + I_{M_3 \rightarrow B}(3)$$

"0 car masse ponctuelle : pas d'inertie en rotation.

$$\vec{BM}_3 = r \cdot \vec{U}_3 = -r \cdot \sin \beta_3 \cdot \vec{y}_2 + r \cdot \cos \beta_3 \cdot \vec{z}_2$$

$$\text{donc } I_B(3) = \begin{bmatrix} ? & 0 & 0 \\ 0 & ? & ? \\ 0 & ? & ? \end{bmatrix}_2$$

$$\textcircled{B} I_B(4) = \underbrace{I_{M_4}(4)}_{=0} + I_{M_4 \rightarrow B}(4)$$

$$\vec{BM}_4 = c \cdot \vec{x}_2 - r \cdot \sin \beta_4 \cdot \vec{y}_2 + r \cdot \cos \beta_4 \cdot \vec{z}_2$$

$$\text{donc } I_B(4) = \left[\begin{array}{ccc} ? & + m_4 \cdot c \cdot r \cdot \sin \beta_4 & - m_4 \cdot c \cdot r \cdot \cos \beta_4 \\ & ? & ? \\ \text{SYM} & ? & ? \end{array} \right]_2$$

$$\text{II fait donc : } \underline{-F + m_4 \cdot c \cdot r \cdot \sin \beta_4 = 0} \quad (c)$$

$$\text{et } \underline{-E - m_4 \cdot c \cdot r \cdot \cos \beta_4 = 0} \quad (d)$$

$$\rightarrow \tan \beta_4 = - \frac{F}{E} \quad \text{donc } \beta_4 \simeq 25,3^\circ$$

$$\rightarrow m_4 = \frac{1}{c \cdot r \cdot \sin \beta_4} \cdot F \simeq 77 \text{ g}$$

$$\rightarrow \tan \beta_3 = \frac{r \cdot m_4 \cdot \sin \beta_4}{m_2 \cdot \ell + m_4 \cdot r \cdot \cos \beta_4} \quad \text{donc } \beta_3 \simeq 14,3^\circ$$

$$\rightarrow m_3 = - m_4 \cdot \frac{\sin \beta_4}{\sin \beta_3} \simeq -132 \text{ g}$$

II y a deux méthodes pour équilibrer la roue:

$(m_4 > 0)$ • rajouter de la matière,

$(m_3 < 0)$ • enlever de la matière.