

## Robot à bras oscillant

① J'isole  $\{1, 2\}$  puis j'écris le th. des moments en O et en projection sur  $\vec{z}_{01}$ .

② J'isole 2 puis j'écris le th. des résultantes en project<sup>o</sup> sur  $\vec{x}_1$ .

② J'isole donc  $\{1, 2\}$  soumis aux actions mécaniques extérieures suivantes:

•  $O \xrightarrow{\text{piv}} 1$

•  $O \xrightarrow{\text{mot}} 1$

•  $p_2 \rightarrow 1$

•  $p_2 \rightarrow 2$

Le théorème des moments en O et en projection sur  $\vec{z}_{01}$  donne:

$$\underbrace{\vec{M}_{O, O \xrightarrow{\text{piv}} 1} \cdot \vec{z}_{01}}_{= -f_p \cdot \Psi} + \underbrace{\vec{M}_{O, O \xrightarrow{\text{mot}} 1} \cdot \vec{z}_{01}}_{= C_1} + \vec{M}_{O, p_2 \rightarrow 1} \cdot \vec{z}_{01} + \vec{M}_{O, p_2 \rightarrow 2} \cdot \vec{z}_{01} = \vec{\delta}_{O, \{1, 2\} / 0} \cdot \vec{z}_{01}$$

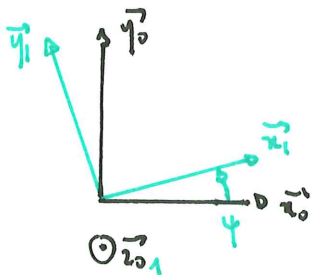
$$0 \cdot \vec{M}_{O, p_2 \rightarrow 1} \cdot \vec{z}_{01} = \cancel{\vec{M}_{A, p_2 \rightarrow 1} \cdot \vec{z}_{01}} + (\underbrace{\vec{OA}}_{-a \cdot \vec{z}_0} \wedge (-m_1 \cdot g \cdot \vec{n}_0)) \cdot \vec{z}_{01} = 0$$

$$0 \cdot \vec{M}_{O, p_2 \rightarrow 2} \cdot \vec{z}_{01} = \cancel{\vec{M}_{B, p_2 \rightarrow 2} \cdot \vec{z}_{01}} + (\underbrace{\vec{OB}}_{-a \cdot \vec{z}_0 + x \cdot \vec{x}_1} \wedge (-m_2 \cdot g \cdot \vec{x}_0)) \cdot \vec{z}_{01}$$

$$= [(-a \cdot \vec{z}_0 + x \cdot \vec{x}_1) \wedge (-m_2 \cdot g \cdot \vec{x}_0)] \cdot \vec{z}_{01}$$

s'annule

$$= m_2 \cdot g \cdot x \cdot \sin \Psi$$



$$0 \cdot \vec{\delta}_{O, \{1, 2\} / 0} \cdot \vec{z}_{01} = \underbrace{\vec{\delta}_{O, 1 / 0} \cdot \vec{z}_0}_{= B_1 \cdot \ddot{\Psi}} + \vec{\delta}_{O, 2 / 0} \cdot \vec{z}_0$$

: rotat<sup>o</sup> autour d'un axe fixe.

$$\text{Et } \vec{\delta}_{O, 2 / 0} \cdot \vec{z}_0 = \vec{\delta}_{B, 2 / 0} \cdot \vec{z}_0 + (\vec{OB} \wedge \vec{R}_{2/0}) \cdot \vec{z}_0$$

$$0 \cdot \vec{\delta}_{B, 2 / 0} \cdot \vec{z}_0 = \frac{d}{dt} (\vec{v}_{B, 2/0}) \cdot \vec{z}_0 + (m_2 \cdot \underbrace{\vec{v}_{B/0} \wedge \vec{v}_{B \in 2/0}}_{= \vec{0} \text{ car } \vec{v} \text{ vitesse}}) \cdot \vec{z}_0$$

$$\text{Et } \vec{v}_{B, 2/0} \cdot \vec{z}_0 = (I(B, 2) \cdot \vec{\Omega}_{2/0}) \cdot \vec{z}_0 + (m_2 \cdot \cancel{\vec{BB}} \wedge \vec{v}_{B \in 2/0}) \cdot \vec{z}_0$$

$$= C_2 \cdot \ddot{\Psi} \quad (\vec{\Omega}_{2/0} = \vec{\Omega}_{2/1} + \vec{\Omega}_{1/0})$$

$$\text{Donc } \vec{\delta}_{B, 2/0} \cdot \vec{z}_0 = C_2 \cdot \ddot{\Psi}$$

$$\square \vec{R}_{2/0} = m_2 \cdot \frac{d}{dt} (\vec{V}_{BE2/0})_0$$

$$\begin{aligned} \text{Donc } \vec{V}_{BE2/0} &= \vec{V}_{BE2/1} + \vec{V}_{BE1/0} \\ \square \vec{V}_{BE2/1} &= \dot{\alpha} \cdot \vec{n}_1 \\ \square \vec{V}_{BE1/0} &= \vec{V}_{A/E1/0} + \vec{BA} \wedge \vec{\Omega}_{1/0} \\ &= -\alpha \cdot \vec{n}_1 \wedge (\dot{\psi} \cdot \vec{z}_{01}) \\ &= \alpha \cdot \dot{\psi} \cdot \vec{y}_1 \end{aligned}$$

$$\text{Donc } \vec{R}_{2/0} = m_2 \cdot \frac{d}{dt} (\dot{\alpha} \cdot \vec{n}_1 + \alpha \cdot \dot{\psi} \cdot \vec{y}_1)_0$$

$$\frac{d}{dt} (\vec{n}_1)_0 = \frac{d}{dt} (\vec{n}_1)_1 + \vec{\Omega}_{1/0} \wedge \vec{n}_1 = \dot{\psi} \cdot \vec{z}_{01} \wedge \vec{n}_1 = \dot{\psi} \cdot \vec{y}_1$$

$$\frac{d}{dt} (\vec{y}_1)_0 = \frac{d}{dt} (\vec{y}_1)_1 + \vec{\Omega}_{1/0} \wedge \vec{y}_1 = \dot{\psi} \cdot \vec{z}_{01} \wedge \vec{y}_1 = -\dot{\psi} \cdot \vec{x}_1$$

$$\begin{aligned} \text{Donc } \vec{R}_{2/0} &= m_2 \cdot \ddot{\alpha} \cdot \vec{n}_1 + m_2 \cdot \dot{\alpha} \cdot \dot{\psi} \cdot \vec{y}_1 + m_2 \cdot \dot{\alpha} \cdot \dot{\psi} \cdot \vec{y}_1 + m_2 \cdot \alpha \cdot \ddot{\psi} \cdot \vec{y}_1 \\ &\quad - m_2 \cdot \alpha \cdot \dot{\psi}^2 \cdot \vec{n}_1 \\ &= m_2 \cdot (\ddot{\alpha} - \alpha \cdot \dot{\psi}^2) \cdot \vec{n}_1 + m_2 \cdot (2 \cdot \dot{\alpha} \cdot \dot{\psi} + \alpha \cdot \ddot{\psi}) \cdot \vec{y}_1 \end{aligned}$$

$$\text{Donc } (\vec{OB} \wedge \vec{R}_{2/0}) \cdot \vec{z}_0 = \underbrace{(-\alpha \cdot \vec{z}_0 + \alpha \cdot \vec{n}_1)}_{\text{s'annule}} \wedge \left[ m_2 \cdot (\ddot{\alpha} - \alpha \cdot \dot{\psi}^2) \cdot \vec{n}_1 + m_2 \cdot (2 \cdot \dot{\alpha} \cdot \dot{\psi} + \alpha \cdot \ddot{\psi}) \cdot \vec{y}_1 \right] \cdot \vec{z}_0$$

$$\begin{aligned} &= m_2 \cdot (2 \cdot \dot{\alpha} \cdot \dot{\psi} + \alpha \cdot \ddot{\psi}) \cdot \alpha \\ &= m_2 \cdot \alpha^2 \cdot \ddot{\psi} + 2 \cdot m_2 \cdot \dot{\alpha} \cdot \dot{\psi} \cdot \alpha \end{aligned}$$

On a donc :

$$\underline{(B_1 + C_2 + m_2 \cdot \alpha^2) \cdot \ddot{\psi} + 2 \cdot m_2 \cdot \dot{\alpha} \cdot \dot{\psi} \cdot \alpha + f_p \cdot \dot{\psi} = C_0 + m_2 \cdot g \cdot \alpha \cdot \sin \psi}$$

J'isole ensuite 2 soumis aux actions mécaniques extérieures suivantes :

- 1  $\xrightarrow{g}$  2
- 1  $\xrightarrow{\text{rot}}$  2
- $p_2 \rightarrow 2$

Le théorème de la résultante en projection sur  $\vec{n}_1$  donne :

$$\underbrace{\vec{R}_{1 \xrightarrow{g} 2} \cdot \vec{n}_1}_{-f_g \cdot \ddot{\alpha}} + \underbrace{\vec{R}_{1 \xrightarrow{\text{rot}} 2} \cdot \vec{n}_1}_{F_{12}} + \vec{R}_{p_2 \rightarrow 2} \cdot \vec{n}_1 = \vec{R}_{2/0} \cdot \vec{n}_1$$

$$\text{Et } \vec{P}_{p_2 \rightarrow 2} \cdot \vec{n}_1 = -m_2 \cdot g \cdot \vec{n}_0 \cdot \vec{n}_1 = -m_2 \cdot g \cdot \cos \psi$$

On obtient :

$$m_2 \cdot \ddot{x} - m_2 \cdot x \cdot \dot{\psi}^2 + f_g \cdot \ddot{x} = F_{12} - m_2 \cdot g \cdot \cos \psi$$

③ Récapitulons :

Lié à l'accélération de 2/1

$$m_2 \cdot \ddot{x} - m_2 \cdot x \cdot \dot{\psi}^2 + f_g \cdot \ddot{x} = F_{12} - m_2 \cdot g \cdot \cos \psi$$

$$(B_1 + C_2 + m_2 \cdot \ddot{x}) \cdot \ddot{\psi} + 2 \cdot m_2 \cdot \dot{x} \cdot \dot{\psi} \cdot x + f_p \cdot \dot{\psi} = C_0 + m_2 \cdot g \cdot x \cdot \sin \psi$$

Lié à l'accélération angulaire

Actions motrices

Frottements dans les liaisons

Lié à la pesanteur

Termes de couplage : cela signifie qu'un mouvement de 2/1 peut entraîner par des effets dynamiques un mouvement de 1/0.