

SYSTEME

BIELLE MANIVELLE

(calculs de puissances)

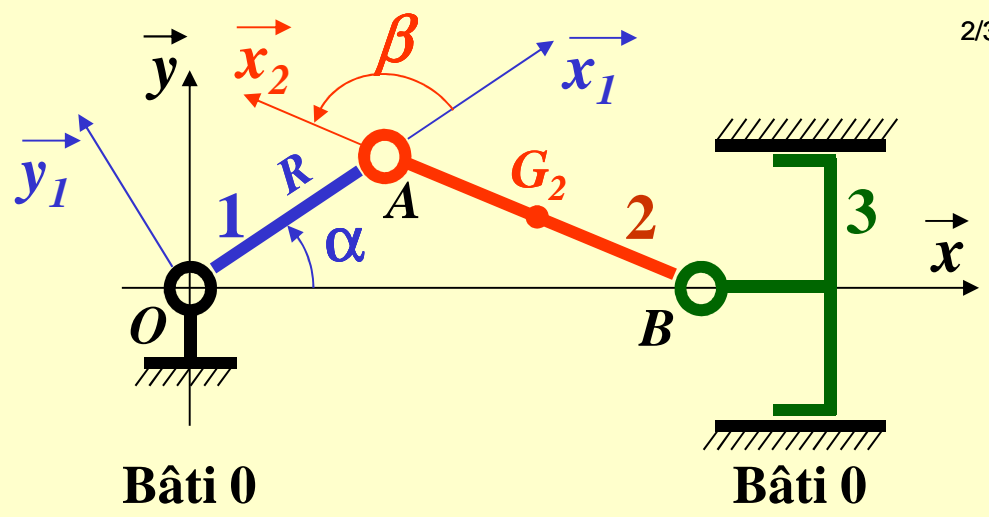
TEC appliqué à 1 seul

▶ **T (1/0)** $\frac{1}{2} J_{O\bar{z}} \dot{\alpha}^2$

▶ **P_{int}** = 0 car pièce seule

▶ **P_{ext}** → poids : OK

→ pivot en O : $P(0 \rightarrow 1/0) = 0$ car liaison parfaite avec bâti

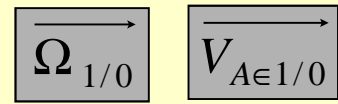


$$P(0 \rightarrow 1/0) = \{F(0 \rightarrow 1)\}_O \otimes \{V(1/0)\}_O = \left\{ \begin{pmatrix} X_{10} \\ Y_{10} \\ Z_{10} \end{pmatrix}; \begin{pmatrix} L_{10} \\ M_{10} \\ 0 \end{pmatrix} \right\}_{O, B0} \otimes \left\{ \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ \dot{\alpha} \end{pmatrix}; \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix} \right\}_{O, B0} = 0$$

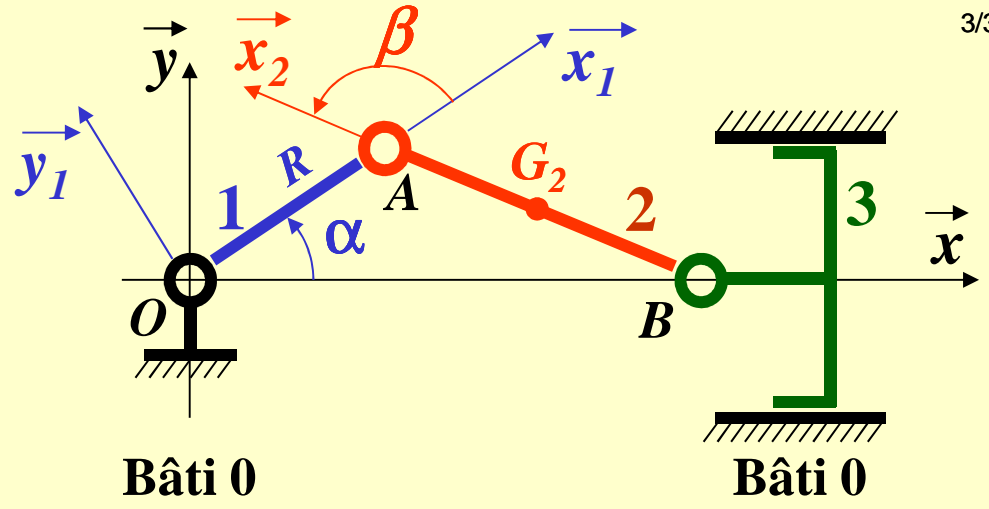
→ pivot en A : liaison parfaite mais pas avec le bâti !

$$P(2 \rightarrow 1/0) = \{F(2 \rightarrow 1)\}_A \otimes \{V(1/0)\}_A = \left\{ \begin{pmatrix} X_{21} \\ Y_{21} \\ Z_{21} \end{pmatrix}; \begin{pmatrix} L_{21} \\ M_{21} \\ 0 \end{pmatrix} \right\}_{A, B1} \otimes \left\{ \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ \dot{\alpha} \end{pmatrix}; \begin{pmatrix} 0 \\ R\dot{\alpha} \\ 0 \end{pmatrix} \right\}_{A, B1}$$

= **$R\dot{\alpha}Y_{21} \neq 0$**



TEC appliqué à (1+2)



▶ **T (1/0)** $\frac{1}{2} J_{O\vec{z}} \dot{\alpha}^2$

▶ **T (2/0)**

$$T(2/0) = \frac{1}{2} \left\{ \underbrace{\overrightarrow{\Omega}_{2/0}}_{(\dot{\alpha} + \dot{\beta}) \vec{z}_i}; \underbrace{\overrightarrow{V}_{G_2 \in 2/0}}_{\overrightarrow{V}_{A \in 2/0} + \overrightarrow{G_2 A} \wedge \overrightarrow{\Omega}_{2/0}} \right\}_{G_2} \otimes \left\{ m_2 \overrightarrow{V}_{G_2 \in 2/0}; \underbrace{\overrightarrow{\sigma}_{G_2 \in 2/0}}_{\tilde{I}(G_2, 2) \overrightarrow{\Omega}_{2/0}} \right\}_{G_2}$$

▶ **P_{int}** $P(2 \leftrightarrow 1) = 0$ *car liaison 2/1 parfaite*

$$P(2 \leftrightarrow 1) = \left\{ F(2 \rightarrow 1) \right\}_A \otimes \left\{ V(1/2) \right\}_A = \left\{ \begin{pmatrix} X_{21} \\ Y_{21} \\ Z_{21} \end{pmatrix}; \begin{pmatrix} L_{21} \\ M_{21} \\ 0 \end{pmatrix} \right\}_{A, B1} \otimes \left\{ \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ -\dot{\beta} \end{pmatrix}; \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix} \right\}_{A, B1}$$

▶ **P_{ext}** $\left\{ \begin{array}{l} \text{poids de 1, poids de 2} \\ \text{pivot en O, pivot en B} \end{array} \right.$

$$\left\{ \overrightarrow{\Omega}_{1/2}; \overrightarrow{V}_{A \in 2/1} \right\}$$



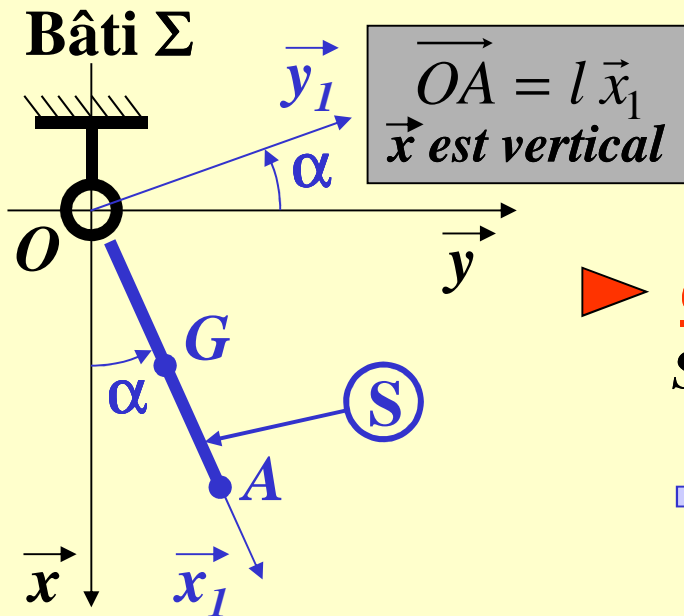


PENDULE

SIMPLE

(comparaison PFD et TEC)





Utilisation du TEC

→ appliqué à la tige S / Σ

► Calcul de l'énergie cinétique $T(S/R)$

Simple rotation autour d'un axe fixe dans R

$$\rightarrow T(S/R) = \frac{1}{2} J \omega^2 = \frac{1}{2} I_{O\vec{z}} \dot{\alpha}^2$$

$$\text{avec } I_{O\vec{z}} = \int_0^l x^2 dm = \int_0^l x^2 \mu dx = \mu \left[\frac{x^3}{3} \right]_0^l = \mu \frac{l^3}{3} = \mu l \frac{l^2}{3} = m \frac{l^2}{3}$$

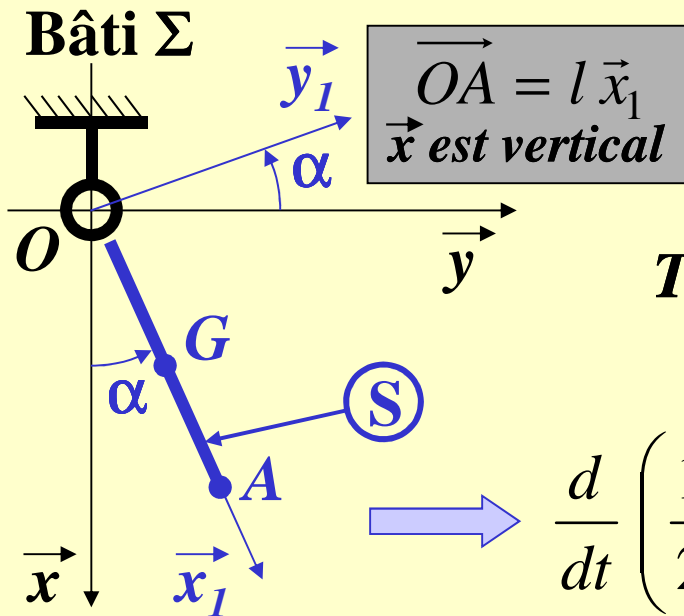
► Puissance intérieure pièce seule → $P_{int} = 0$

► Puissance extérieure

$$\rightarrow \text{poids } P(pes \rightarrow S/R) = \{F(pes \rightarrow S)\}_G \otimes \{V(S/R)\}_G$$

$$= \{m g \vec{x} ; \vec{0}\}_G \otimes \{\dot{\alpha} \vec{z} ; \frac{1}{2} \dot{\alpha} \vec{y}_1\}_G = \frac{1}{2} m g \dot{\alpha} \cos(\frac{\pi}{2} + \alpha) = -\frac{1}{2} m g \dot{\alpha} \sin \alpha$$

→ pivot liaison parfaite (sans frottement) avec bâti → $P(\Sigma \rightarrow S/R) = 0$



Conclusion

TEC $\Rightarrow \frac{d}{dt}(Ec) = \Sigma P_{int} + \Sigma P_{ext}$

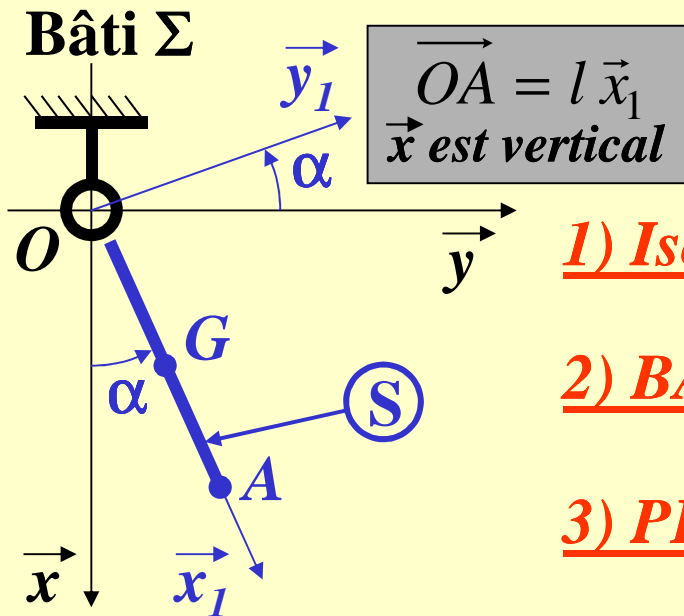
$\Rightarrow \frac{d}{dt} \left(\frac{1}{2} m \frac{l^2}{3} \dot{\alpha}^2 \right) = 0 + \left(-m g \frac{l}{2} \dot{\alpha} \sin \alpha + 0 \right)$

$\Rightarrow \cancel{\frac{1}{2}} m \cancel{\frac{l^2}{3}} \cancel{2} \dot{\alpha} \ddot{\alpha} = -m g \cancel{\frac{l}{2}} \dot{\alpha} \sin \alpha \Rightarrow \frac{2l}{3} \ddot{\alpha} + g \sin \alpha = 0$

Pour trouver l'intégrale première il suffit de multiplier par $\dot{\alpha}$

$\frac{2l}{3} \ddot{\alpha} \dot{\alpha} + g \dot{\alpha} \sin \alpha = 0 \Rightarrow \frac{l}{3} \dot{\alpha}^2 - g \cos \alpha = \text{cte} \leftarrow \text{selon C.I.}$





Utilisation du PFD

1) Isoler : la tige S

2) BAME : poids, pivot en O

3) PFD : écrivons les 6 équations avec les moments en O

→ **poids :** $\{F(\text{pes} \rightarrow S)\}_G = \{m g \vec{x} ; \vec{0}\}_G = \{m g \vec{x} ; -\frac{1}{2} m g \sin \alpha \vec{z}\}_O$

→ **pivot :** $\{F(\Sigma \rightarrow S)\}_O = \left\{ \begin{pmatrix} X \\ Y \\ Z \end{pmatrix} ; \begin{pmatrix} L \\ M \\ 0 \end{pmatrix} \right\}_O$

même forme dans R ou R₁

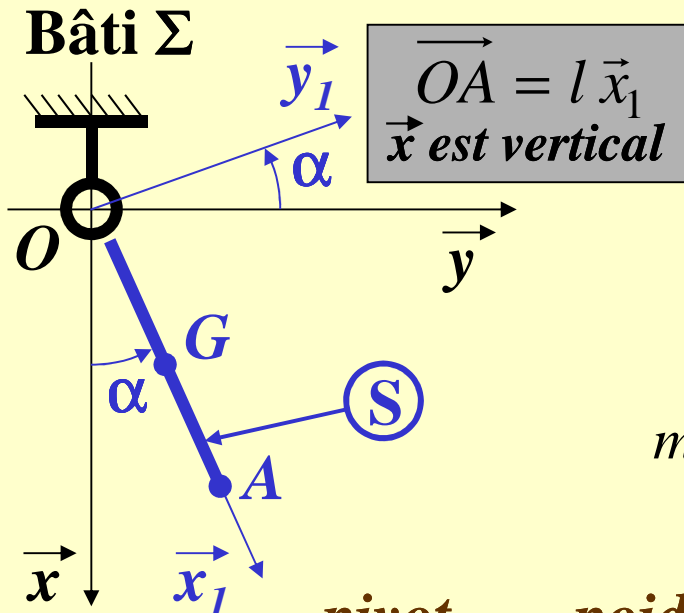
→ **accélération de G :** $\overrightarrow{V_{G \in S/R}} = \frac{1}{2} \dot{\alpha} \vec{y}_1$ d'où $\overrightarrow{\Gamma_{G \in S/R}} = \frac{1}{2} \ddot{\alpha} \vec{y}_1 - \frac{1}{2} \dot{\alpha}^2 \vec{x}_1$

→ **moment dynamique en O (point fixe de S / Σ) :**

$\overrightarrow{\delta_{O,S/R}} = \frac{d}{dt} (\overrightarrow{\sigma_{O,S/R}})_{/R} = \frac{d}{dt} (J_{O\vec{z}} \dot{\alpha} \vec{z})_{/R} = \frac{m l^2}{3} \ddot{\alpha} \vec{z}$

déjà calculé






Conclusion

Choix du repère d'écriture : R_1

$$m g \vec{x} = m g \cos \alpha \vec{x}_1 - m g \sin \alpha \vec{y}_1 \quad \text{et} \quad \vec{z}_1 = \vec{z}$$

<i>pivot</i>	<i>poids</i>		
↓	↓		
{	$X + m g \cos \alpha$	$=$	$-m \frac{l}{2} \dot{\alpha}^2$
	$Y - m g \sin \alpha$	$=$	$+m \frac{l}{2} \ddot{\alpha}$
	$Z + 0$	$=$	0
{	$L + 0$	$=$	0
	$M + 0$	$=$	0
	$0 - m g \frac{l}{2} \sin \alpha$	$=$	$+m \frac{l^2}{3} \ddot{\alpha}$

} *effort au palier variable*



$$\frac{2l}{3} \ddot{\alpha} + g \sin \alpha = 0$$