

BRAS manipulateur

$$\textcircled{1} \quad v = R \cdot \omega_T \quad (\text{enroulement sur tambour})$$

$$\omega_T = \frac{1}{\ell} \cdot \omega_m \quad (\text{réducteur})$$

$$\text{On a donc } v = \frac{R}{\ell} \cdot \omega_m \quad \text{donc } K_{rigide} = \frac{R}{\ell} \approx 3,15 \cdot 10^{-3} \text{ m}$$

En charge, on a : $\omega_m = 6200 \text{ tr/min} \approx 649 \text{ rad/s}$. Dans ce cas, on aura : $v_{\max} \approx 2,04 \text{ m/s}$.

Le cahier des charges est quasiment respecté. Il faudrait, en toute rigueur, $v_{\max} < 2 \text{ m/s}$.

$\textcircled{3} \textcircled{2}$ J'isole l'ensemble des pièces en mouvement Σ . Le bilan des puissances donne :

$$P_{\text{int}} = 0 \quad \text{car toutes les liaisons sont parfaites}$$

$$P_{\text{ext}} : \begin{aligned} & \cdot P_{\text{motrice}} = C_m \cdot \omega_m \\ & \cdot P_{\text{pes}} \rightarrow \eta / 0 = -m \cdot g \cdot \dot{z} \\ & \cdot \text{Les autres puissances sont nulles car de la forme } P_0 \rightarrow s_i / 0 = P_0 \rightarrow s_i = 0 \text{ car liaison parfaite.} \end{aligned}$$

Le th. de l'énergie cinétique s'écrit : $P_{\text{ext}} + P_{\text{int}} = \frac{d}{dt} (E_c(\Sigma/0))$

$$\text{Et } E_c(\Sigma/0) = \frac{1}{2} \cdot m \cdot \dot{z}^2 + \frac{1}{2} \cdot \underbrace{J_1}_{\substack{\text{Moment d'inertie} \\ \text{RATTENÉ sur} \\ \text{l'axe de rotation du MOTEUR}}} \cdot \omega_m^2 + \frac{1}{2} \cdot J_0 \cdot \omega_m^2 + \frac{1}{2} \cdot J_T \cdot \omega_T^2 + \frac{1}{2} \cdot J_P \cdot \omega_P^2$$

$$\text{On a donc } E_c(\Sigma/0) = \frac{1}{2} \cdot \underbrace{(m \cdot K_{rigide}^2 + J_0 + J_1 + \frac{1}{\rho^2} \cdot (J_T + J_P))}_A \cdot \omega_m^2$$

Donc :

$$\eta \cdot C_m \cdot \omega_m - m \cdot g \cdot \dot{z} = A \cdot \omega_m \cdot \dot{\omega}_m$$

$$\text{donc : } \eta \cdot C_m \cdot \omega_m - m \cdot g \cdot K_{rigide} \cdot \omega_m = A \cdot \omega_m \cdot \dot{\omega}_m$$

On obtient alors:

$$\underline{A \cdot \ddot{\omega}_m = C_m - B}$$

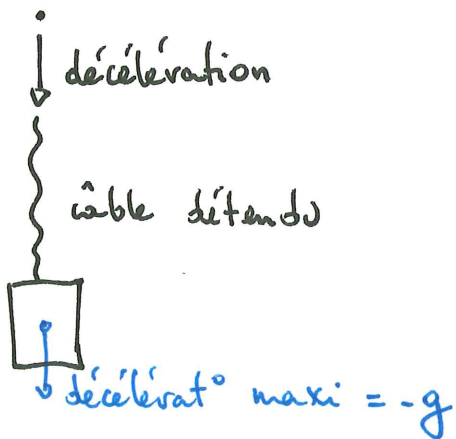
$$\text{ou } \begin{cases} A = n \cdot K_{rigide}^2 + J_0 + J_1 + \frac{1}{\omega^2} \cdot (J_r + J_p) \\ B = n \cdot g \cdot K_{rigide} \end{cases}$$

④ La décélération maximale est atteinte pour $\begin{cases} C_m = -C_{max} \\ C_m = -10,8 \text{ N.m} \end{cases}$

Dans ce cas, on obtient: $\ddot{\omega}_m|_{\text{mini}} \approx -3308 \text{ rad/s}^2$.

$$\text{donc: } \|\vec{T}_{r/o}\| = K_{rigide} \cdot |\ddot{\omega}_m|_{\text{mini}} \\ \approx \underline{\underline{9,28 \text{ m/s}^2}}$$

⑤ Ici $\|\vec{T}_{r/o}\| < g$ donc le cahier est respecté. Si la décélération est trop importante, le câble risque de se détendre. Dans ce cas, la descente de la masse ne serait plus maîtrisée.



Si i est contrôlé, on contrôle alors C_m ($= k \cdot i$ pour un moteur à courant continu). On contrôle donc également la décélération.