

MIVES 2M PSI

(1)

① $25 \text{ tonnes jour}^{-1} = \frac{25 \cdot 10^3}{24 \cdot 3600} \approx 0,3 \text{ kg s}^{-1}$

② à t $\vec{P}_{S^*}(t) = \vec{P}_{S_c}(t)$

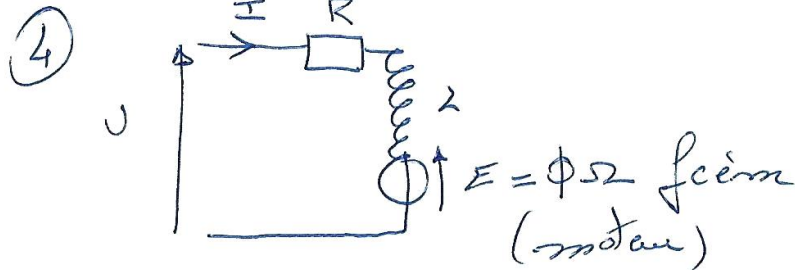
à t + dt $\vec{P}_{S^*}(t+dt) = \vec{P}_{S_c}(t+dt) + D_{\text{rot}} dt (\vec{\omega}_S - \vec{\omega}_c)$

or $\vec{\omega}_c = \vec{0}$ et $\vec{v}_S = v \vec{e}_x$ donc

$\frac{d\vec{P}_{S^*}}{dt} = D_{\text{rot}} \vec{v}$ et sur \vec{e}_x il n'y a que $\vec{F}_{\text{tapis}} \rightarrow y^* \vec{e}_x$ à considérer.

D'où finalement $\vec{F}_{\text{déchets} \rightarrow \text{tapis}} = -D_{\text{rot}} \vec{v}$

③ $v = a \Omega$ pas de glissement du tapis & au cylindre



(2)

⑤ $U = RI + L \frac{dI}{dt} + \phi \Omega$

théorème du H.C. $\int \vec{v} \cdot d\vec{O}_3$ pour le système {rouleaux + tapis}.

- ϕI correspond au couple moteur
- $-d\Omega$ à un frottement mécanique sur les axes (?)
- $-D a v$ est le moment de la force \vec{F} du ②.

⑥ $\phi I - d\Omega_p - D_{\text{rot}} a^2 \Omega_p = 0$
 $U = RI + \phi \Omega_p$

d'où comme $I = \Omega_p \frac{d + D_{\text{rot}} a^2}{\phi}$,
 $U = \Omega_p \left(R \frac{d + D_{\text{rot}} a^2}{\phi} + \phi \right)$

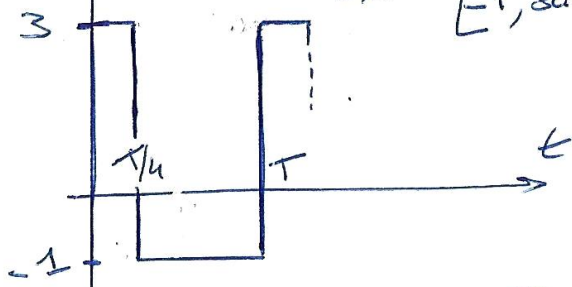
$\Omega_p = \frac{U}{\phi + \frac{R}{\phi} (d + D_{\text{rot}} a^2)}$

⑦ "Hachage" du débit
 $D_{\text{max}} = D_{\text{rot}} / \alpha$

$$\textcircled{8} \quad S(t) = D(t) - D_{\text{max}} \quad \textcircled{3}$$

$$\left. \begin{array}{l} S(t) = D_{\text{max}} - \alpha D_{\text{max}} \text{ pour } t < T/4 \\ S(t) = -\alpha D_{\text{max}} \text{ sinon.} \end{array} \right\}$$

$$S(t)/D_{\text{max}}; \quad \frac{S(t)}{D_{\text{max}}} = \begin{cases} 3, & t < T/4 \\ -1, & \text{sinon} \end{cases}$$



$$\textcircled{9} \quad \frac{1}{T} \int_0^T U(t) dt = \frac{1}{T} \int_0^T \phi \Omega(t) dt + \frac{1}{T} \int_0^T R I(t) dt + \frac{1}{T} \int_0^T L \frac{dI}{dt} dt$$

$$\text{soit } U = \phi \Omega_m + R I_m (+0) \quad (*)$$

$$\text{Dernière: } 0 = \phi I_m - d \Omega_m - \frac{1}{T} \int_0^T D(t) a^2 \Omega(t) dt$$

$$\text{or } \frac{a^2}{T} \int_0^T D(t) \Omega(t) dt = D_{\text{moy}} \Omega_m a^2 + H$$

car $\Omega_m \int_0^T S(t) dt = 0$ et $D_m \int_0^T w(t) dt = 0$ $\textcircled{4}$
 les valeurs moyennes de $S(t)$ et $w(t)$ sont nulles (définies comme l'écart à la moyenne ...).

$$\text{soit } (*) \quad 0 = \phi I_m - d \Omega_m - \frac{D_{\text{moy}} \Omega_m a^2}{T} + H$$

$$\textcircled{10} \quad \Omega_m = \Omega_p, \text{ car solutions de la même équation.}$$

$\textcircled{11}$ Il suffit de faire la \neq entrée

$$(E_1) \text{ et } (*) \text{ et } (E_2) \text{ et } (*), \text{ et de développer } D(t) \Omega(t) = (D_m + S) \Omega_m + w;$$

$$\textcircled{12} \quad L \frac{di}{dt} \ll R i \text{ si } L \frac{i}{T} \ll R i$$

soit $T \gg \frac{L}{R}$ ou $f \ll f_0$.

$$\textcircled{13} \quad R i = -\phi w$$

$$(J + J') \frac{dw}{dt} = -\frac{\phi^2}{R} w - dw - D_{\text{moy}} w a^2 - \Omega_m a^2 S$$

$$\frac{dw}{dt} + w \frac{1}{(J+J')} \left[\frac{\phi^2}{R} + d + D_{\text{moy}} a^2 \right] = -\frac{\Omega_m a^2 S}{J+J'}$$

14) $\bar{I} \gg I$ donc $\frac{dw}{dt} \gg \frac{w}{T}$ d'où (5)

$$\frac{dw}{dt} = -kS \begin{cases} -3kD_m & \text{pour } 0 \leq t < \frac{T}{4} \\ -k(-D_m) = kD_m & \text{pour } t > \frac{T}{4} \end{cases}$$

Soit $\left\{ \begin{aligned} w &= -3kD_m t + w_0 = -\left(\frac{1-\alpha}{\alpha}\right)kD_m t + w_0 \\ w &= kD_m \left(t - \frac{T}{4}\right) + w_1 = kD_m (t - \alpha T) + w_1 \end{aligned} \right.$

De + en $t=T$ $w(T) = w_0$ et $w(T) = kD_m \left(\frac{3T}{4}\right) + w_1$

d'où $\underline{w_0 - w_1 = kD_m \frac{3T}{4} = k(1-\alpha)D_m T}$

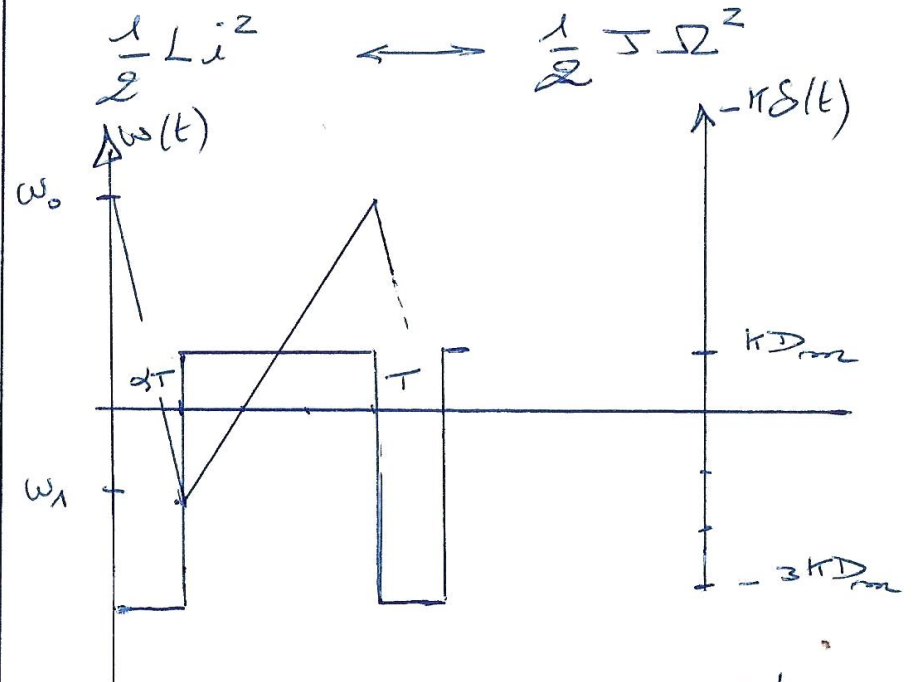
et $\underline{\beta = \frac{3}{4} \frac{kD_m T}{\Omega_m} = \frac{3}{4} \frac{D_m T a^2}{J+J'}}$

Si on réintègre α :

$$\underline{\beta = (1-\alpha) \frac{D_m T a^2}{J+J'}}$$

$\beta k \gg$ si $\frac{J+J'}{a^2} \gg D_m T$, donc si

l'inertie des roulements est grande (6) devant la masse de déchets transportés sur une période \rightarrow on lisse les variations de Ω , comme avec une bobine de lissage lors du hachage en électronique de puissance:



R: On peut calculer β sans déterminer $w(t)$ complètement, en écrivant par ex que sur $T/4$, w varie de w_0 à w_1 avec une pente $-3kD_m$: $(w_1 - w_0) \cdot \frac{4}{T} = -3kD_m$.