

Axe de robot chirurgical: corrigé

1/3

① Étant donné le roulement sans glissement des galets sur la pince, on a: $v(t) = R_g \cdot \omega_e(t)$

D'autre part les courroie de transmission ne glissant pas sur les poulie: $\omega_e(t) = \frac{R_i}{R_e} \omega_i(t)$

Enfin on a: $\omega_i(t) = r \cdot \omega_m(t)$

Donc:
$$v(t) = r \frac{R_i}{R_e} R_g \omega_m(t) = \rho \omega_m(t) \quad \text{avec} \quad \rho = r \frac{R_i}{R_e} R_g$$

② L'ensemble E est constitué de pièces en
→ translation: pince à la vitesse $v(t)$
→ rotations autour d'axes fixes: Rotor, réducteur
poulie de rayon R_i , de rayon R_e , pignons (x2), et
galets (x6) à des vitesses de rotation ω_m, ω_i et ω_e .
On a donc l'expression de l'énergie cinétique.

$$E_c(E/\theta) = \frac{1}{2} I_m \omega_m^2 + \frac{1}{2} I_r \omega_i^2 + \frac{1}{2} I_i \omega_i^2 + \frac{1}{2} I_e \omega_e^2 \\ + 2 \times \frac{1}{2} I_p \omega_e^2 + 6 \times \frac{1}{2} I_g \omega_e^2 + \frac{1}{2} m_4 v^2$$

Sachant que $\omega_i = r \omega_m$, $\omega_e = r \frac{R_i}{R_e} \omega_m$ et $v = r \frac{R_i}{R_e} R_g \omega_m$

$$E_c(E/\theta) = \frac{1}{2} \left[I_m + r^2 (I_r + I_i) + r^2 \left(\frac{R_i}{R_e} \right)^2 (I_e + 2 I_p + 6 I_g) + r^2 \left(\frac{R_i}{R_e} \right)^2 R_g^2 m_4 \right] \omega_m^2$$

soit
$$\bar{J}_E = I_m + r^2 (I_r + I_i) + r^2 \left(\frac{R_i}{R_g} \right)^2 (I_e + 2 I_p + 6 I_g) + r^2 \left(\frac{R_i}{R_e} \right)^2 R_g^2 m_4$$

③ On suppose que toutes les liaisons pivots avec le bâti, du rotor des pignons poulies et galets sont parfaites. Ces puissances sont donc nulles. 2/3

Reste les puissances des autres actions extérieures:

→ Le couple moteur: $P(\text{Cm} \rightarrow \text{rotor}/0) = C_m \vec{\alpha}_0 \cdot \omega_m \vec{x}_0 = C_m \omega_m$

→ L'action du ressort sur la pince h :

$$P(\text{Ressort} \rightarrow h/0) = \overrightarrow{R_{\text{ressort} \rightarrow h}} \cdot \overrightarrow{V_{h/E/0}} = -k z(t) \vec{z}_0 \cdot V(t) \vec{z}_0$$

$$\text{or } V(t) = \rho \omega_m(t) \text{ et } z(t) = \rho \theta_m(t)$$

$$\text{Donc } P(\text{Ressort} \rightarrow h/0) = -k \rho^2 \theta_m \omega_m$$

→ Les action de pesanteur

$$\text{sur } h: P(\text{pes} \rightarrow h/0) = -m_h g \vec{x}_0 \cdot V(t) \vec{z}_0 = -m_h g \rho \omega_m(t)$$

sur les pièces en rotation: On suppose que les centres de gravité sont sur les axe de rotation.

les puissances de ces poids sont donc nulles.

D'où la somme des puissances des actions extérieures

$$\underline{\underline{\sum P(\text{Ext} \rightarrow E/0) = C_m \omega_m - k \rho^2 \left(\frac{R_i}{R_e}\right)^2 R_g^2 \theta_m \omega_m - m_h g \rho \frac{R_i}{R_e} \omega_m}}$$

Les actions entre les courries, poulies, galets, pinces et pignons se faisant sans glissement, les puissances des action intérieure sont nulles.

$$\underline{\underline{\sum P(\text{Int} \rightarrow E/0) = 0}}$$

④ L'application du théorème de l'énergie
puissances (TEC) donne :

$$\frac{dE_c(E/0)}{dt} = \sum P(\text{Ext} \rightarrow S/0) + \sum P(\text{Int} \rightarrow S/0)$$

$$\Rightarrow \int_e \frac{d\omega_m(t)}{dt} \omega_m(t) = C_m \omega_m - k r^2 \left(\frac{R_i}{R_e}\right)^2 R_g^2 \partial_m \omega_m - m_g g r \frac{R_i}{R_e} R_g \omega_m$$

Soit : $\int_e \dot{\omega}_m(t) = C_m(t) - C_{pes} - C_s(t)$ avec :

$$C_{pes} = m_g g r \frac{R_i}{R_e} R_g \text{ et } C_s(t) = k r^2 \left(\frac{R_i}{R_e}\right)^2 R_g^2 \partial_m(t)$$

⑤ D'autre part $\omega_m(t) = \frac{d\Theta_m(t)}{dt}$

D'où dans le domaine de Laplace on obtient :

$$\int_e p \Omega_m(p) = C_m(p) - C_{pes}(p) - C_s(p)$$

$$\Omega_m(p) = p \Theta_m(p) \text{ et } C_s(p) = k r^2 \left(\frac{R_i}{R_e}\right)^2 R_g^2 \Theta_m(p) = k p^2 \Theta_m(p)$$

on en déduit les fonctions de transfert :

$$H_1(p) = \frac{1}{\int_e p} \quad H_2(p) = \frac{1}{p} \quad \text{et} \quad H_3(p) = k p^2$$