

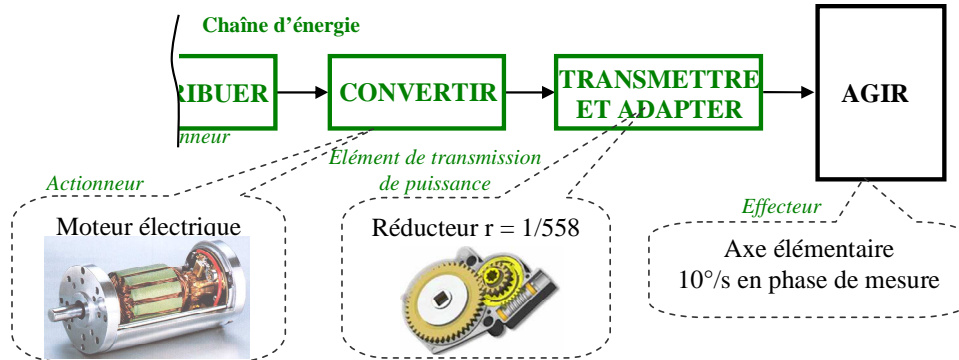
Exercice 17 ETUDE DU SYSTEME DE POSITIONNEMENT D'UN APPAREIL D'IMAGERIE MEDICALE



Q.1. 3 mouvements de rotation ayant pour paramètres α , β et γ .

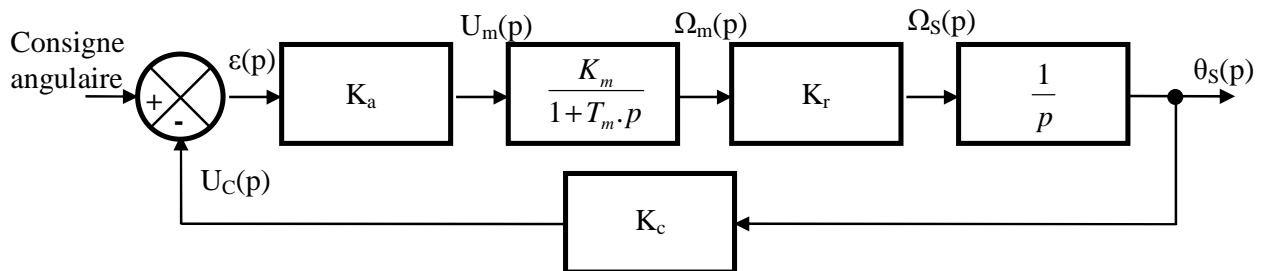
Q.2. Vitesse de rotation de l'effecteur : $10^\circ/s \rightarrow 600^\circ/min$.

Soit une vitesse de rotation en tour/min du moteur de $N = \frac{600 \times 558}{360} = 930 \text{ tour/min}$.



Q.3. $\omega_s(t) = \frac{\omega_m(t)}{558} \rightarrow K_r = \frac{\omega_s(t)}{\omega_m(t)} = \frac{1}{558}$

Q.4. Schéma bloc du système :



F.T en chaîne directe : $FTCD(p) = \frac{K_a \cdot K_m \cdot K_r}{p \cdot (1 + T_m \cdot p)}$; F.T. en boucle ouvert : $FTBO(p) = \frac{K_a \cdot K_m \cdot K_r \cdot K_c}{p \cdot (1 + T_m \cdot p)}$

F.T. en boucle fermée : $FTBF(p) = \frac{1}{K_c} \cdot \frac{K_a \cdot K_m \cdot K_r \cdot K_c}{p \cdot (1 + T_m \cdot p) + K_a \cdot K_m \cdot K_r \cdot K_c}$
 $\Rightarrow FTBF(p) = \frac{1/K_c}{1 + \frac{1}{K_a \cdot K_m \cdot K_r \cdot K_c} \cdot p + \frac{T_m}{K_a \cdot K_m \cdot K_r \cdot K_c} \cdot p^2}$

Q.5. $FTBF(p) = \frac{1/K_c}{1 + \frac{1}{K_a \cdot K_m \cdot K_r \cdot K_c} \cdot p + \frac{T_m}{K_a \cdot K_m \cdot K_r \cdot K_c} \cdot p^2} = \frac{K}{(1 + \frac{2 \cdot z}{\omega_0} p + \frac{1}{\omega_0^2} p^2)}$

Avec : $K = \frac{1}{K_c}$ $\frac{1}{\omega_0^2} = \frac{T_m}{K_a \cdot K_m \cdot K_r \cdot K_c} \rightarrow \omega_0 = \sqrt{\frac{K_a \cdot K_m \cdot K_r \cdot K_c}{T_m}}$

$\frac{2 \cdot z}{\omega_0} = \frac{1}{K_a \cdot K_m \cdot K_r \cdot K_c} \rightarrow z = \frac{1}{2} \cdot \sqrt{\frac{1}{K_a \cdot K_m \cdot K_r \cdot K_c \cdot T_m}}$

Q.6. Réponse indicielle d'un système du 1^{er} ordre à une entrée en échelon de tension.

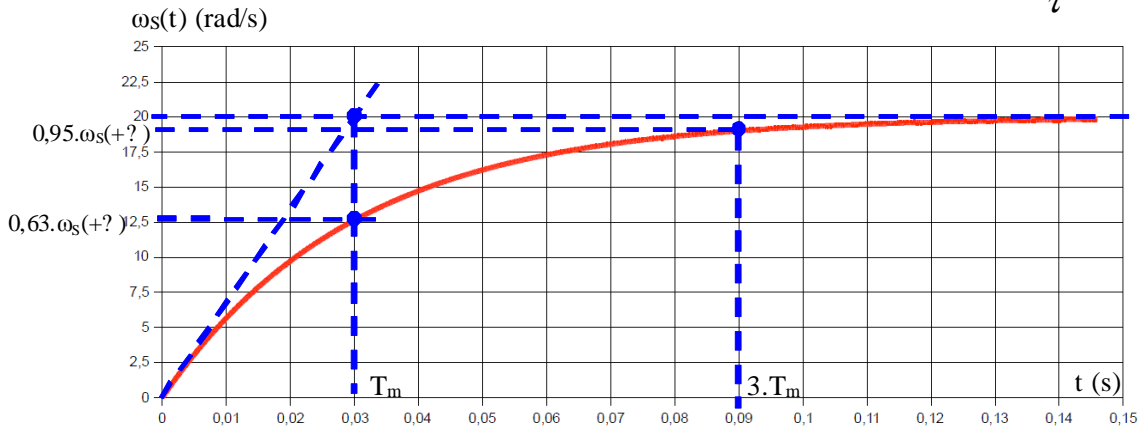
$$u_m(t) = U_0 \cdot u(t) = 10 \cdot u(t) \rightarrow \omega_m(t) = K_m \cdot U_0 \cdot \left(1 - e^{-\frac{t}{T_m}}\right) \cdot u(t) \rightarrow \text{voir cours réponse indicielle 1^{er} ordre}$$

Q.7. Valeur asymptotique : $\omega_s(+\infty) = 20 \text{ rad/s} \rightarrow K_m \cdot K_r = 2 \rightarrow K_m = 2/K_r = 1116 \text{ rad.s}^{-1} \cdot \text{V}^{-1}$

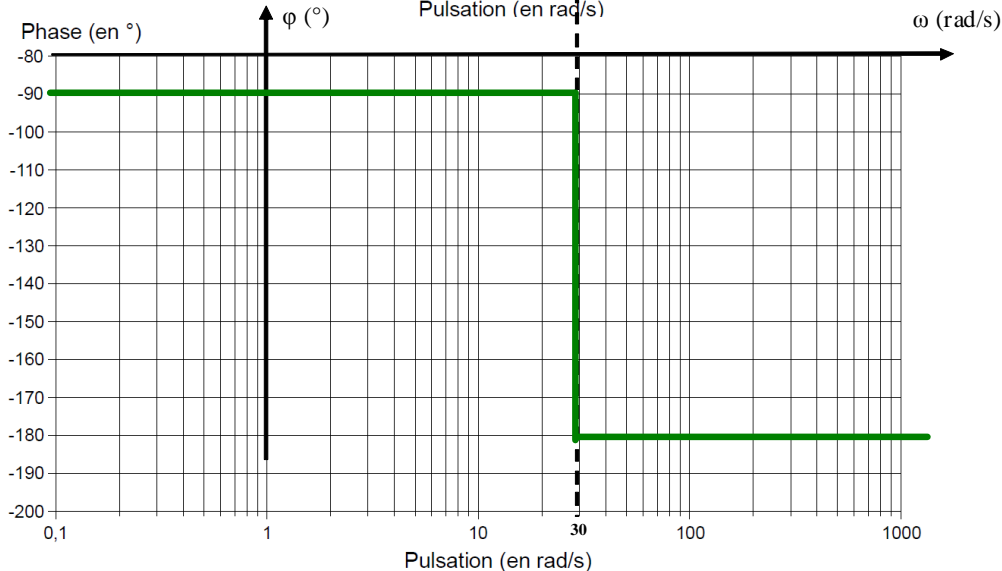
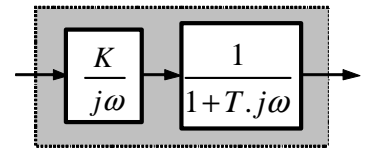
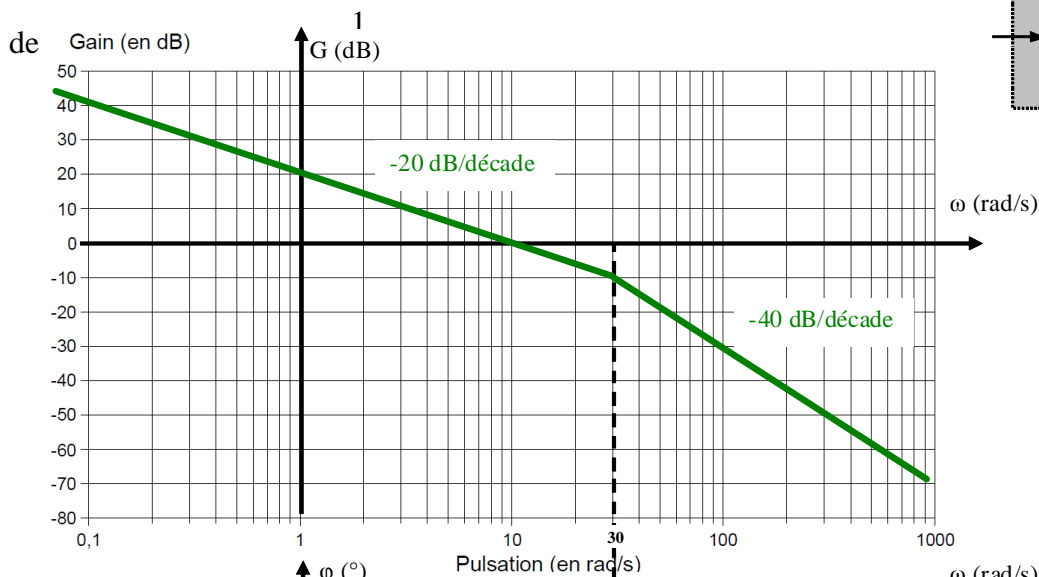
Temps de réponse à 5% : $t_{5\%} = 3 \cdot T_m \rightarrow$ Graphiquement on lit : $T_m = 0,03\text{s}$

Temps de réponse à 0,63.s(+∞) : $t = T_m$

$$\text{Pente à l'origine} = \frac{K}{\tau}$$



Q.8. $FTBO(p) = \frac{10}{p \cdot \left(1 + \frac{1}{30} \cdot p\right)} = \frac{10}{p} \cdot \frac{1}{1 + \frac{1}{30} \cdot p} \rightarrow$ Soit 1 intégrateur de constante $K = 10$ + un 1^{er} ordre



Q.9. Rappels de cours : Le module de FTBO(j ω) est le produit des modules de chaque fonction de transfert élémentaire et l'argument, la somme des arguments de chaque fonction de transfert élémentaire :

Intégrateur :

$$H(p) = \frac{K}{p} \rightarrow \text{soit : } H(j\omega) = \frac{K}{j\omega}$$

Gain en dB :

$$G_{dB} = 20 \cdot \log \frac{K}{\omega} = 20 \cdot \log(K) - 20 \cdot \log(\omega)$$

Phase en degrés : $\varphi(\omega) = -90^\circ$

1^{er} ordre :

$$H(p) = \frac{1}{1+T \cdot p} \rightarrow \text{soit : } H(j\omega) = \frac{1}{1+T \cdot j\omega}$$

Gain en dB :

$$G_{dB} = 20 \log |H(j\omega)| = 20 \log 1 - 20 \log \sqrt{1+T^2 \cdot \omega^2}$$

Phase :

$$\varphi = \arg(H(j\omega)) = -\arg(1+T \cdot j\omega) = -\arctan(T \cdot \omega)$$

$$\text{Soit : } G_{dB} = 20 \cdot \log |FTBO(j\omega)| = 20 \cdot \log \left| \frac{K}{j\omega} \right| + 20 \cdot \log |H(j\omega)|$$

$$\varphi^\circ = \arg(FTBO(j\omega)) = \arg\left(\frac{K}{j\omega}\right) + \arg\left(\frac{1}{1+T \cdot j\omega}\right) = -90^\circ - \arg(1+T \cdot j\omega)$$

Pour $\omega = 30$ rad/s on a alors :

$$G_{dB} = 20 \cdot \log FTBO(\omega=30) = 20 \cdot \log(10) - 20 \cdot \log(30) - 20 \log \sqrt{1 + \left(\frac{1}{30}\right)^2 \cdot 30^2} = 20 - 29,5 + 0 - 3$$

$$\boxed{G_{dB} = -12,5 \text{ dB}}$$

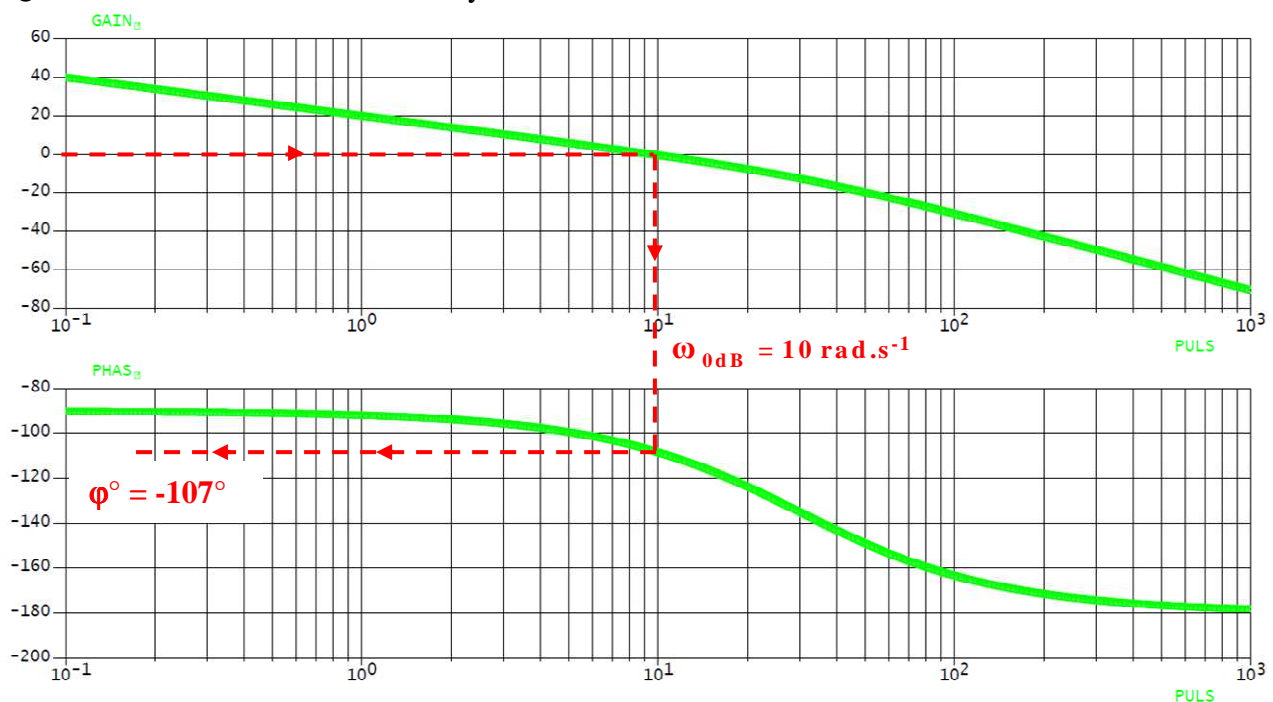
Rmq : On peut dire aussi qu'on est à la cassure du premier ordre càd 3dB au dessous de la valeur du gain pour l'intégrateur K/p

$$\varphi^\circ = \arg(FTBO(30 \cdot j)) = -90^\circ + \arg\left(\frac{1}{1 + \frac{1}{30} \cdot 30j}\right) = -90^\circ - \arg(1+j) = -90^\circ - \arctan(1) = -90^\circ - 45^\circ$$

$$\boxed{\varphi^\circ = -135^\circ}$$

Rmq : Là encore, on est à la cassure du premier ordre la phase vaut donc -45° auxquels il faut ajouter les -90° de l'intégrateur K/p.

Q.10 Courbes réelles sous Did'Acsyde :



Vérification du tracé par le calcul :

Détermination de ω_{0dB} ($\omega_{coupure}$ à 0dB) :

$$G_{dB}(\omega) = 0 \Rightarrow G(\omega) = 1 \text{ or } G(\omega) = \frac{10}{\omega \cdot \sqrt{1 + \left(\frac{\omega}{30}\right)^2}} \text{ donc } \omega \cdot \sqrt{1 + \left(\frac{\omega}{30}\right)^2} = 10$$

$$\Rightarrow \omega^2 + \frac{\omega^4}{30^2} = 100 \Rightarrow \omega = \pm 9,5 \quad \text{On retient la valeur positive} \quad \boxed{\omega_{0dB} = \pm 9,5 \text{ rad.s}^{-1}}$$

$$\varphi^\circ = \arg(\text{FTBO}(\omega = 9,5)) = -90^\circ + \arg\left(\frac{1}{1 + \frac{1}{30} \cdot 9,5j}\right) = -90^\circ - \arg(1 + 0,31j) = -90^\circ - \arctan(0,31)$$

$$\varphi^\circ = -90^\circ - 17^\circ = -107^\circ$$

$$\boxed{M\varphi = 180^\circ - 107^\circ = 73^\circ}$$

$$\boxed{73^\circ > 45^\circ \rightarrow \text{C.d.C.F. validé.}}$$