

Contrôle du module "Commande des machines"

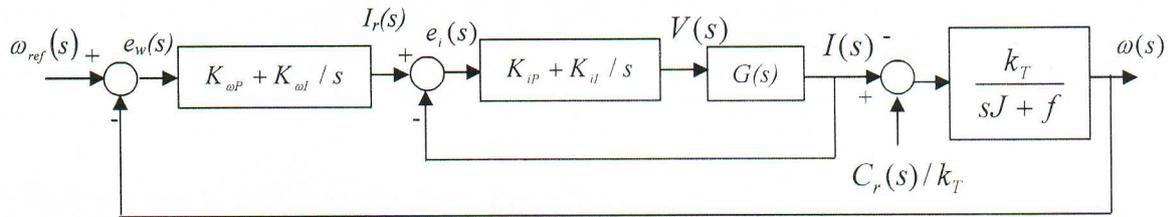
Exercice # 1 : (Moteur DC)

- La machine à courant continu (MCC) est décrite par le modèle mathématique suivant:

$$\begin{cases} L \frac{di}{dt} + Ri = V - k_T \omega \\ J \frac{d\omega}{dt} + f\omega = k_r i - C_r \end{cases} \quad \text{avec } V = 100V, R = 5\Omega, L = 0.3H, k_T = 10, J = 1Kg.m^2, f = 1 \text{ et } C_r = 0$$

1- À partir de ce modèle, donner le schéma-bloc de la MCC en boucle ouverte.

Les boucles de régulation PI du courant d'induit, i et de la vitesse, ω sont les suivantes :



2- Déterminer les gains K_{ip} et K_{il} par la méthode des lieux des pôles dont $\xi = 0.3$ et $t_r = 0.1sec$.

3- Pour $\frac{I(s)}{I_r(s)} = \frac{1}{0.1p + 1}$, donner les étapes de calcul des gains $K_{\omega p}$ et $K_{\omega i}$ par la méthode de Bode.

Exercice # 2 : (Moteur asynchrone)

Le modèle de la machine asynchrone (MAS) en régime permanent dans le repère (d, q) est donné par : ($\bar{V}_s = v_{ds} + jv_{qs}$, $\bar{I}_r = I_{dr} + jI_{qr}$ et $\bar{I}_s = I_{ds} + jI_{qs}$).

$$\begin{cases} \bar{V}_s = R_s \bar{I}_s + jL_s \omega_s (\bar{I}_s + \bar{I}_r') \\ 0 = \frac{R_r'}{g} \bar{I}_r' + jN_r' \omega_s \bar{I}_r' + jL_s \omega_s (\bar{I}_s + \bar{I}_r') \end{cases} \quad \text{avec} \quad \begin{cases} N_r' = \left(L_r - \frac{M^2}{L_s} \right) \left(\frac{L_s}{M} \right)^2 \\ R_r' = R_r \left(\frac{L_s}{M} \right)^2 \end{cases} \quad \text{et} \quad \bar{I}_r' = \bar{I}_r \left(\frac{M}{L_s} \right)$$

Le couple est: $C_e = p \frac{P_m}{\omega_s}$ avec p est le nombre de paires de pôles et P_m est la puissance moyenne.

1- Donner le schéma électrique équivalent du modèle ci-dessus de la MAS en régime permanent.

2- Calculer le couple maximum, $C_{e_{max}}$ pour $R_s \rightarrow 0$.

Le modèle de la MAS en régime transitoire dans le repère (d, q) est donné par :

$$\begin{cases} \Phi_{ds} = L_s i_{ds} + M i_{dr} \\ \Phi_{qs} = L_s i_{qs} + M i_{qr} \\ \Phi_{dr} = M i_{ds} + L_r i_{dr} \\ \Phi_{qr} = M i_{qs} + L_r i_{qr} \end{cases} \quad \text{et} \quad \begin{cases} v_{ds} = R_s i_{ds} - \omega_s \Phi_{qs} + d\Phi_{ds} / dt \\ v_{qs} = R_s i_{qs} + \omega_s \Phi_{ds} + d\Phi_{qs} / dt \\ 0 = R_r i_{dr} - \omega_r \Phi_{qr} + d\Phi_{dr} / dt \\ 0 = R_r i_{qr} + \omega_r \Phi_{dr} + d\Phi_{qr} / dt \end{cases} \quad \text{et} \quad \begin{cases} J \frac{d}{dt} \Omega + f \Omega = C_e - C_r \\ C_e = \frac{3}{2} p \frac{M}{L_r} (\Phi_{dr} i_{qs} - \Phi_{qr} i_{ds}) \end{cases}$$

$R_s = 10\Omega, R_r = 6.3\Omega, L_s = 0.4642H, L_r = 0.4612H, M = 0.4212H, p = 2, J = 0.02$ et $f = 0.01$

3- En considérant la commande vectorielle de la MAS, déterminer les grandeurs de références i_{qs}^* , i_{ds}^* et θ_s^* avec une présentation du schéma-bloc de cette commande.

4- Comment obtenir les impulsions de la commande « MLI » pour l'onduleur de tension triphasé.