

## TD N° 1

### Exo 1 :

On considère une machine asynchrone triphasée (MAS). On donne :

$$R_s=1.2\Omega, R_r=1.3\Omega, L_s=156.8\text{mH}, L_r=156.8\text{mH}, M=150\text{mH}, p=2, I_{sn}=40 \text{ A}, \omega_{rn}=100 \text{ rad/s}, g_n=4\%.$$

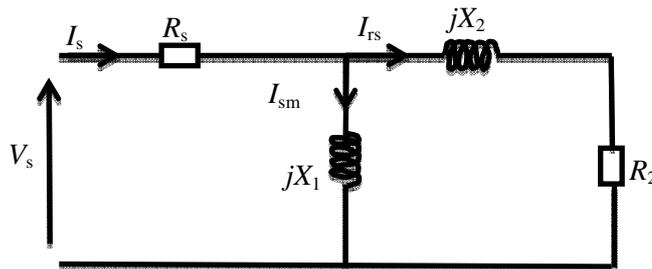
Le schéma du modèle de la MAS à fuites totalisées au rotor est donné par.

Avec :

$$X_1=L_s\omega_s$$

$$X_2=N\omega_s$$

$$R_2=R/g$$



1. Calculer les valeurs de  $X_1$ ,  $X_2$  et  $R_2$ .
2. Etablir l'expression de  $V_s$  en fonction de  $I_s$  et des éléments du modèle. En déduire la valeur efficace  $V_{sn}$ .
3. Déterminer les expressions de  $I_{rs}$  et  $I_{sm}$  en fonction de  $I_s$  et en déduire  $I_r$  et  $I_{sm}$ .
4. Exprimer le courant  $I_r$  en fonction de  $I_{rs}$  et donner sa valeur efficace.
5. L'expression du couple électromagnétique  $C_e$  d'une MAS est donnée par

$$C_e = \frac{3V_s^2}{\Omega_s N \omega_s} \frac{1}{\left[ \left( \frac{R}{N \omega_s} \right) \left( \frac{1}{g} \right) + \left( \frac{N \omega_s}{R} \right) g \right]}$$

La MAS fonctionnant en moteur quand  $0 < g < 1$  est donc caractérisée par un couple maximal  $C_{eM}$  atteint pour le glissement  $g_M$ .

- 5-1. Donner l'expression de  $g_M$ . En déduire sa valeur.
- 5-2. Donner l'expression de  $C_{eM}$ .
- 5-3. Exprimer le couple  $C_e$  en fonction de  $g$ ,  $g_M$  et  $C_{eM}$ .
- 5-4. Afin de construire le graphe  $C_e=f(g)$ , deux repères apportent une aide à sa construction, faibles et forts glissements
  - 5-4-1. Pour chaque cas, exprimer le couple  $C_e$  en fonction de  $g$ ,  $g_M$  et  $C_{eM}$ .
  - 5-4-2. Tracer la caractéristique  $C_e=f(g)$ .

### Exo 2

Le stator d'une machine asynchrone (MAS) peut être représenté par trois bobinages identiques dont les axes sont décalés de  $120^\circ$ . Ces bobinages sont parcourus par des courants triphasés équilibrés. Le rotor de la MAS est conçu de trois autres bobinages court-circuités parcourus par un système de courants triphasés.

- 1- Donner une représentation des bobinages de la MAS.

La loi de Faraday permet d'écrire :  $v = R i + \frac{d\phi}{dt}$

- En appliquant cette loi à la MAS, donner les équations électriques des tensions triphasées au stator et au rotor ( $\mathbf{V}_{sabc}$  et  $\mathbf{V}_{rabc}$ ).

2- Sachant que :  $[\mathbf{X}_{abc}] = [\mathbf{P}]^{-1}[\mathbf{X}_{0dq}]$ , avec  $[\mathbf{P}]$  matrice de Park

- Déterminer les équations des composantes de Park de la MAS au stator et au rotor.

On donne :

$$[\mathbf{P}] \frac{d}{dt} [\mathbf{P}]^{-1} = \omega \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & -1 \\ 0 & 1 & 0 \end{bmatrix}$$

3- Exprimer les flux  $\phi_{sd}$ ,  $\phi_{sq}$ ,  $\phi_{rd}$  et  $\phi_{rq}$  en fonction des courants  $i_{sd}$ ,  $i_{sq}$ ,  $i_{rd}$ ,  $i_{rq}$  et deux autres paramètres de la machine.

### **Exo 3**

Les équations de tension électriques au stator et rotor d'une MAS au régime sinusoïdal sont données par.

$$\begin{cases} \underline{V}_s = R_s \underline{I}_s + j\omega_s \underline{\phi}_s \\ 0 = R_r \underline{I}_r + j\omega_g \underline{\phi}_r \end{cases} \quad \text{et} \quad \begin{cases} \underline{\phi}_s = L_s \underline{I}_s + M \underline{I}_r \\ \underline{\phi}_r = L_r \underline{I}_r + M \underline{I}_s \end{cases}$$

Avec :  $\omega_g = g\omega_s$  ( $g$  : glissement)

- 1- Exprimer  $I_r$  en fonction de  $I_s$ .
- 2- Exprimer  $\phi_s$  en fonction de  $I_s$ .
- 3- Exprimer  $C_e$  en fonction de  $\phi_s$ .
- 4- Calculer le module de  $I_s$  en fonction de  $\phi_s$  et les paramètres du modèle de la MAS. Que représente l'équation obtenue dans le cas où le module de flux  $\phi_s$  est maintenu constant.
- 5- Exprimer  $V_s$  en fonction de  $I_s$ .
- 6- Calculer le module de  $V_s$  en fonction de  $\phi_s$  et les paramètres du modèle de la MAS. Que représente l'équation trouvée.

### **Exo 4 :**

Les équations de la machine asynchrone dans un repère de Park d'angle de rotation  $\theta_s$  par rapport au stator et d'angle  $\theta_r$  par rapport au rotor s'écrivent :

$$\begin{cases} V_{sd} = R_s I_{sd} + \frac{d\phi_{sd}}{dt} - \omega_s \phi_{sq} \\ V_{sq} = R_s I_{sq} + \frac{d\phi_{sq}}{dt} + \omega_s \phi_{sd} \\ 0 = R_r I_{rd} + \frac{d\phi_{rd}}{dt} - \omega_r \phi_{rq} \\ 0 = R_r I_{rq} + \frac{d\phi_{rq}}{dt} + \omega_r \phi_{rd} \end{cases} \quad \text{Avec} \quad \begin{cases} \phi_{sd} = L_s I_{sd} + M I_{rd} \\ \phi_{sq} = L_s I_{sq} + M I_{rq} \\ \phi_{rd} = L_r I_{rd} + M I_{sd} \\ \phi_{rq} = L_r I_{rq} + M I_{sq} \end{cases}$$

Le couple  $C_e$  d'une MAS est donné par l'équation :  $C_e = p \cdot \Im(\bar{i}_s \cdot \bar{\phi}_s^*)$

- a- Exprimer  $C_e$  en fonction de :  $\phi_{rd}$ ,  $\phi_{rq}$ ,  $I_{sd}$ ,  $I_{sq}$  et les paramètres de la MAS.
- b- Exprimer  $C_e$  en fonction de :  $\phi_{sd}$ ,  $\phi_{sq}$ ,  $I_{rd}$ ,  $I_{rq}$  et les paramètres de la MAS.
- c- Exprimer  $C_e$  en fonction de :  $\phi_{sd}$ ,  $\phi_{sq}$ ,  $\phi_{rd}$ ,  $\phi_{rq}$  et les paramètres de la MAS.