

## Conversion Électromécanique II

Corrigé: **Moteur synchrone – loi de similitude**

### 1. Couple moteur

Le phasor de courant est donné par :

$$\underline{I} = \frac{\underline{U} - \underline{U}_i}{Z_s} = \frac{\hat{U} \cos \epsilon + j \hat{U} \sin \epsilon - \hat{U}_i}{Z_s} \quad (1)$$

Le module de (1) est :

$$\hat{I} = \frac{\sqrt{(\hat{U} \cos \epsilon - \hat{U}_i)^2 + (\hat{U} \sin \epsilon)^2}}{Z_s} = \frac{\sqrt{\hat{U}^2 + \hat{U}_i^2 - 2\hat{U}\hat{U}_i \cos \epsilon}}{Z_s} \quad (2)$$

La formule générale pour le couple est :

$$M = \frac{3}{2} \frac{\hat{U}_i}{\Omega Z_s} [\hat{U} \cos(\varphi_s - \epsilon) - \hat{U}_i \cos \varphi_s] \quad (3)$$

avec  $\omega = p\Omega$ ,  $Z_s = \sqrt{R_s^2 + (\omega L_s)^2}$ ,  $\varphi_s = \arctan(\omega L_s / R_s)$  et  $\hat{U}_i = k_e \Omega$ .

Les solutions numériques dans les cas  $\epsilon = \epsilon_1$ ,  $\epsilon = \epsilon_2$  et  $\epsilon = \epsilon_m = \varphi_s$  sont (avec  $I$  en [A] et  $M$  en [mNm]) :

$\hat{I}_1$	$\hat{I}_2$	$\hat{I}_m$	$M_1$	$M_2$	$M_m$
1.71	1.71	2.12	46.40	-7.88	76.84

### 2. Couple moteur après la diminution des dimensions $k = 2$ fois en gardant la même densité de courant (indice ')

Le quotient de résistances vaut :

$$R'_s = \frac{R'_s}{R_s} = \rho^* \frac{l^*}{S^*} = 1 \frac{\frac{1}{k}}{\frac{1}{k^2}} = k \quad (4)$$

Alors  $R'_s = kR_s = 3 \Omega$ .

Le quotient de inductances vaut :

$$L'_s = \frac{L'_s}{L_s} = (N^*)^2 \Lambda^* = (N^*)^2 \frac{\mu^* S^*}{l^*} = 1^2 \frac{\frac{1}{k^2}}{\frac{1}{k}} = \frac{1}{k} \quad (5)$$

Alors  $L'_s = \frac{1}{k} L_s = 5 \text{ mH}$ .

Le quotient de l'amplitudes de flux dans une phase générée par les aimants vaut :

$$\hat{\Psi}^* = N^* \hat{\Phi}^* = N^* \hat{\Lambda}_e^* \Theta_a^* = N^* \frac{\mu^* S^*}{l^*} H_a^* l_a^* = 1 \frac{\frac{1}{k^2}}{\frac{1}{k}} 1 \frac{1}{k} = \frac{1}{k^2} \quad (6)$$

Ensuite, la tension induite dans une phase est :

$$u_i = \frac{d(\hat{\Psi} \sin \omega t)}{dt} = \omega \hat{\Psi} \cos \omega t = U_i \cos \omega t \quad (7)$$

alors  $U_i = k_e \Omega = \omega \hat{\Psi}$  et finalement  $k_e = p \hat{\Psi}$ . Cela donne :

$$k_e^* = p^* \hat{\Psi}^* = 1 \frac{1}{k^2} = \frac{1}{k^2} \quad (8)$$

Alors  $k'_e = \frac{1}{k^2} k_e = 6.25 \times 10^{-3} \text{ Vs}$ . Les trois valeurs obtenues ne dépendent pas du régime de travail.

Si on garde la même densité de courant, le courant d'une phase vaut :

$$\hat{I}^* = \frac{\hat{I}'}{\hat{I}} = \hat{J}^* S^* = 1 \frac{1}{k^2} = \frac{1}{k^2} \quad (9)$$

Alors  $\hat{I}' = \frac{1}{k^2} \hat{I}$ . Par rapport au point 1, dans ce point l'amplitude du courant est connue et elle sera utilisée pour déterminer l'amplitude de la tension en connaissant l'angle  $\epsilon$ . En inversant (2), l'équation pour la tension est :

$$\hat{U} = \hat{U}_i \cos \epsilon \pm \sqrt{Z_s^2 \hat{I}^2 - \hat{U}_i^2 \sin^2 \epsilon} \quad (10)$$

Les solutions numériques dans les cas  $\epsilon = \epsilon_1$ ,  $\epsilon = \epsilon_2$  et  $\epsilon = \epsilon_m = \varphi_s$  sont (avec  $I$  en [A],  $U$  en [V] et  $M$  en [mNm]) :

$\hat{I}'_1$	$\hat{I}'_2$	$\hat{I}'_m$	$\hat{U}'_1$	$\hat{U}'_2$	$\hat{U}'_m$	$M'_1$	$M'_2$	$M'_m$
0.43	0.43	0.53	2.16	2.16	2.44	3.97	1.81	4.88

### 3. Couple moteur après la diminution des dimensions $k = 2$ fois en gardant la même température (indice '')

Dans ce point,  $R''_s = R'_s$ ,  $L''_s = L'_s$  et  $k''_e = k'_e$ . On part de l'équation pour la température  $T = P_j R_{th}$ , avec  $P_j = \rho j^2 V$  pertes Joule et  $R_{th}$  la résistance thermique équivalente. On prend l'approximation que la chaleur est évacuée uniquement par la convection sur la surface externe du moteur, alors  $R_{th} = 1/(\alpha S)$  avec  $\alpha$  le coefficient de transfert thermique.

cient de la convection et  $S$  surface externe. On a :

$$T^* = \frac{T''}{T} = P_j^* R_{th}^* = \rho^* J^{*2} V^* \frac{1}{\alpha^* S^*} = 1 J^{*2} \frac{1}{k^3} \frac{1}{1 \frac{1}{k^2}} = J^{*2} \frac{1}{k} \quad (11)$$

La condition  $T^* = 1$  donne  $J^* = \sqrt{k}$  et en conséquence :

$$\hat{I}^* = \frac{\hat{I}''}{\hat{I}} = \hat{J}^* S^* = \sqrt{k} \frac{1}{k^2} = \frac{\sqrt{k}}{k^2} \quad (12)$$

Alors  $\hat{I}'' = \frac{\sqrt{k}}{k^2} \hat{I}$ . La tension est déterminée en appliquant (10) et le couple en appliquant (3).

Les solutions numériques dans les cas  $\epsilon = \epsilon_1$ ,  $\epsilon = \epsilon_2$  et  $\epsilon = \epsilon_m = \varphi_s$  sont (avec  $I$  en [A],  $U$  en [V] et  $M$  en [mNm]) :

$\hat{I}_1''$	$\hat{I}_2''$	$\hat{I}_m''$	$\hat{U}_1''$	$\hat{U}_2''$	$\hat{U}_m''$	$M_1''$	$M_2''$	$M_m''$
0.60	0.60	0.75	2.81	2.81	3.26	5.59	2.76	6.97