

Conversion Électromécanique II

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

1. Couple moteur

Le phaseur de courant est donné par :

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

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 $R'_s = k R_s = 3 \Omega$.

Le quotient de inductances vaut :

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

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

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

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

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 ϵ . 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 resistance 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 α le coeffi-

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