Le banc balafre ★

Pas de corrigé pour cet exercice.

Objectif

L'objectif est de valider les exigences suivantes.

- ▶ 1.01 Couple résistant : le couple résistant exercé par le film d'eau sur le joint (rotor) à $6000 \, \text{tr min}^{-1}$ est estimé à $C_{\text{res}} = 300 \, \text{Nm}$.
- ▶ 1.02 Vitesse de rotation : la vitesse cible NC (vitesse de rotation du rotor de joint) doit pouvoir être réglée à une valeur choisie entre 5000 tr min⁻¹ et 7000 tr min⁻¹.
- ▶ 1.03 Loi de commande : la mise en rotation doit se faire à accélération constante pendant une durée n'excédant par $T_{acc} = 5$ s.

Nous allons modéliser le moteur asynchrone Leroy Somer PLS-280-MP. Ceci va nous permettre de déterminer sa caractéristique de couple. Cette caractéristique sera utilisée dans les parties suivantes et nous permettra dans cette partie de déterminer la fréquence de commande du moteur pour la phase de mesure en régime stationnaire.

Données et hypothèses :

- ▶ le réseau d'alimentation électrique fournit une tension 230/400 V en 50 Hz;
- ▶ la plaque signalétique du moteur est donnée en figure figure 1;
- ▶ on négligera les pertes fer et les pertes mécaniques dans le moteur;
- ▶ les pertes Joule statoriques sont également négligées.

SOMER .			MOT. 3				
ĪP	23S IK (08 I cl.	F	40	°C S	1 %	
ER .	V	Hz	m	in ⁻¹	kW	$\cos \varphi$	A
MOTEURS LEROY SOMER	400 △	100	5	916	132	0.87	232
TP111B							
DE	6014F	IC5C3	cm³				
NDE 6014HC5C3			cm³				

FIGURE 1 – Plaque signalétique du moteur PLS-280-MP

Question 1 En utilisant les informations de la plaque signalétique, montrer que le moteur possède p=1 paire de pôles.

Question 2 À partir de la plaque signalétique, en détaillant les calculs, déterminer le glissement en fonctionnement nominal g_N ainsi que le couple utile nominal C_{uN} .



On donne sur la figure figure 2 le modèle équivalent ramené au stator d'une phase du moteur. L_0 représente l'inductance de magnétisation et L_c l'inductance des fuites totales d'une phase (rotorique ramenée au stator et stator). On note g le glissement. On rappelle que la puissance dissipée dans la résistance R/g correspond à la puissance transmise du stator au rotor. Cette puissance peut être décomposée en une résistance R correspondant aux pertes Joule dans le rotor en série avec une résistance R(1-g)/g correspondant à la puissance électromécanique fournie au rotor.

Remarque

Ce modèle est celui du bobinage couplé en triangle. La tension $\underline{U_S}$ représente la tension entre phases, c'est-à-dire, vue de l'extérieur, la tension composée de valeur nominale $400\,\mathrm{V}$. Le courant $\underline{i_S}$ représente le courant dans chaque phase statorique. La notation conventionnelle $\underline{j_S}$ pour ce courant n'est pas utilisée ici pour éviter toute confusion avec les notations des nombres complexes.

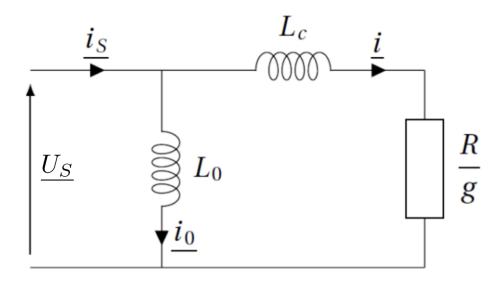


FIGURE 2 – Modèle équivalent ramené au stator d'une phase du moteur

Question 3 Exprimer la puissance électromécanique P_{EM} fournie au rotor en fonction de U_S (valeur efficace de la tension $\underline{U_S}$), de la résistance R, du glissement g de l'inductance L_c et de la pulsation d'alimentation ω du moteur.

Question 4 Exprimer la puissance électromécanique P_{EM} en fonction du couple électromagnétique C_{EM} et de la vitesse de rotation Ω de l'arbre moteur.

Question 5 Exprimer la vitesse de rotation Ω de l'arbre en fonction du glissement g et de la vitesse de synchronisme Ω_S . En déduire l'expression du couple électromagnétique C_{EM} en fonction de U_S^2 , ω , g, R, L_c , et p (le nombre de paires de pôles par phase).

Question 6 En précisant bien vos hypothèses, justifier que l'expression du couple utile

disponible sur l'arbre moteur est
$$C_u = \frac{3pU_S^2}{\omega} \cdot \frac{\frac{R}{g}}{\left(\frac{R}{g}\right)^2 + (L_c\omega)^2}$$
.

À l'aide de cette équation, on obtient la figure figure 3 qui représente l'allure de la courbe de couple en fonction de la vitesse de rotation N de l'arbre moteur.



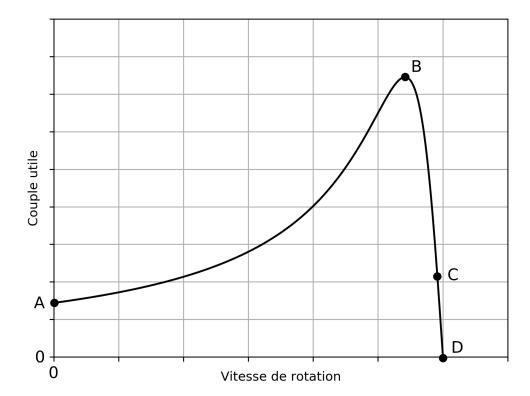


FIGURE 3 – Allure de la courbe de couple utile du moteur en fonction de la vitesse de rotation de l'arbre

Question 7 À l'aide des points A, B, C et D, identifier sur cette courbe le point de fonctionnement nominal, le démarrage du moteur, le point de synchronisme, la zone de fonctionnement instable du moteur.

Le constructeur précise le rapport du couple maximal sur couple nominal : $C_M/C_N = 3,5$. On rappelle que le couple utile est maximal pour une valeur du glissement telle que $R/g = L_c \omega$.

Question 8 En déduire l'expression de L_c en fonction de p, U_S , C_M et ω et faire l'application numérique.

Question 9 Que peut-on dire de R/g par rapport à $L_c\omega$ au voisinage du point de fonctionnement nominal? En déduire l'expression de R en fonction du couple nominal C_N , du glissement nominal g_N , de p, U_S et de ω .

Remarque

On fera l'application numérique en prenant $g_N = 1$, 4×10^{-2} et $C_N = 213$ Nm.

Le variateur utilisé pour la commande du moteur fonctionne en U_S/f constant. À l'aide des valeurs calculées précédemment, on a tracé sur la figure figure 4 les courbes de couple utile en fonction de la vitesse de rotation pour différentes valeurs de fréquence de commande.



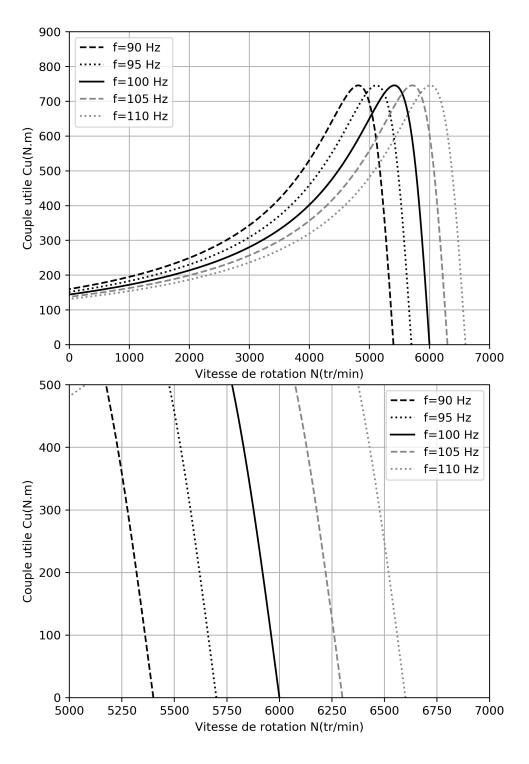


FIGURE 4 – Évolution du couple utile en fonction de la vitesse de rotation pour des fréquences de commande de 90 Hz à 110 Hz.

Question 10 Déterminer quelle fréquence doit être imposée par le variateur pour maintenir une vitesse de 6000 tr min⁻¹ en présence d'un couple résistant correspondant au couple $C_{\rm res} = 300$ Nm défini par l'exigence 1.01 du cahier des charges.

Corrigé voir .

