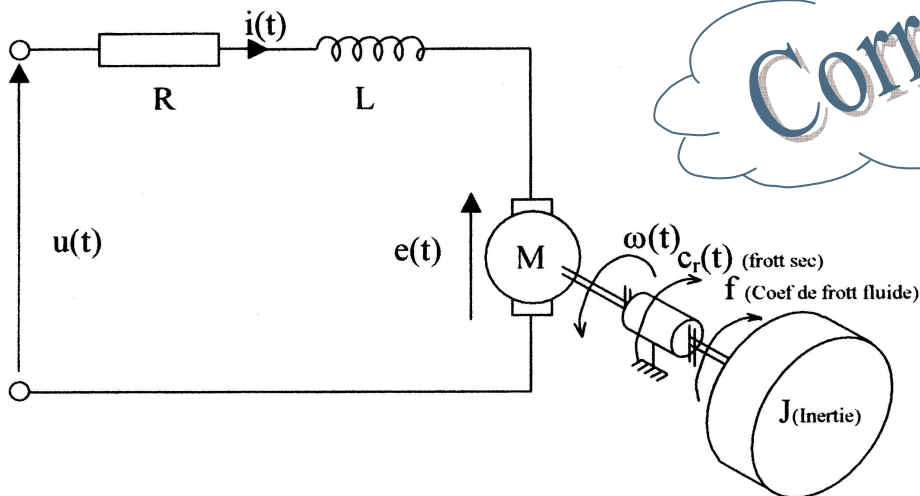


Moteur électrique à courant continu

à excitation séparée avec $\phi = SB = \text{cste}$
 (Aimant permanent ou inducteur avec $I_{\text{exc}} \text{ cst}$).

Corrigé



1 Mise en équation du moteur

1-1 Quatre équations en temporel :

1-2 Ecrire ces équations dans le domaine de Laplace

- L'équation électrique :

$$u(t) = R i(t) + L \frac{di(t)}{dt} + e(t) \xrightarrow{\alpha} U(p) - E(p) = (R + Lp) I(p) - \underbrace{L i(0^+)}_0$$

- Force contre-électromotrice

$$e(t) = K_E \omega(t) \xrightarrow{\alpha} E(p) = K_E \Omega(p)$$

- Caractéristique de couple

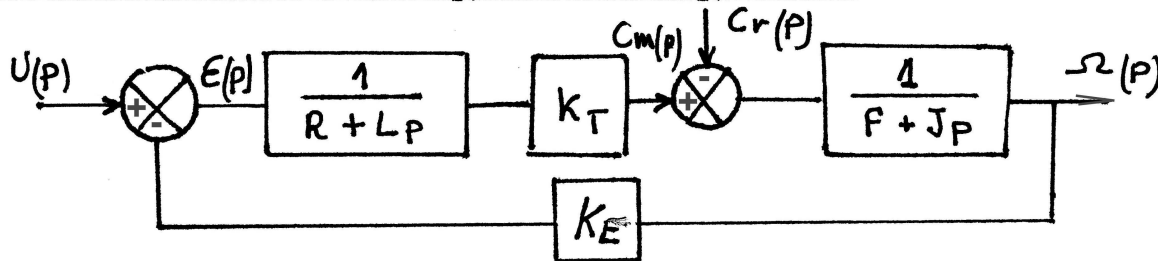
$$C_m(t) = K_T i(t) \xrightarrow{\alpha} C_m(p) = K_T I(p)$$

- Equation de la dynamique.

$$C_m(t) - C_r(t) - F \omega(t) = J \frac{d\omega(t)}{dt} \xrightarrow{\alpha} C_m(p) - C_r(p) - F \Omega(p) = J p \Omega(p) - \underbrace{J \omega(0^+)}_0$$

2 Etude du moteur seul (non asservi):

2-1 Construire le schéma bloc avec $U(p)$ en entrée et $\Omega(p)$ en sortie



1^{ère} simplification

$$K_T = K_E$$

Exemple $K_E = 25,5 \text{ V} / 1000 \text{ tmin}^{-1}$

$$K_T = 24,4 \text{ N.cm/A}$$

$E_m / \text{S.I.}$

$$K_E = \frac{25,5 \cdot 60}{1000 \cdot 2\pi} = 0,244 \text{ V/(rad.s}^{-1}\text{)} = K_T$$

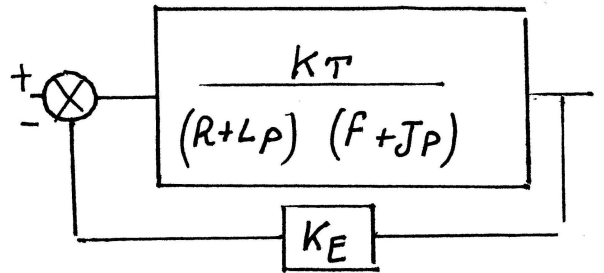
2-2 Fonctions de transfert du moteur

Déterminer $H_1(p) = \frac{\Omega(p)}{U(p)}$, et $H_2(p) = -\frac{\Omega(p)}{Cr(p)}$

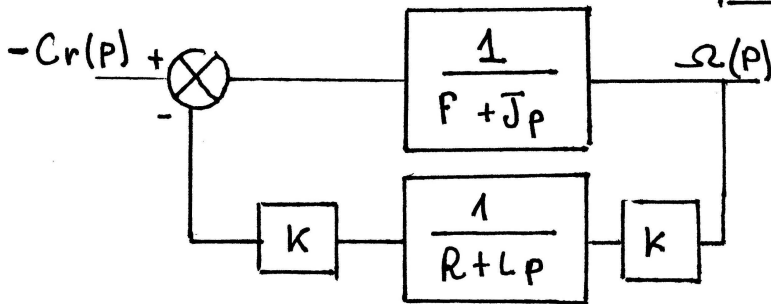
$$H_2(p) = \frac{\Omega(p)}{U(p)} = \frac{k_T}{k_T k_E + (R+Lp)(F+Jp)}$$

$$= \frac{k_T k_E}{k_T k_E + RF + (LF+RJ)p + LJp^2}$$

avec $k_T k_E = k^2$



$$\frac{\Omega(p)}{U(p)} = \frac{k}{k^2 + RF} \cdot \frac{1}{1 + \frac{LF+RJ}{k^2+RF} p + \frac{LJ}{k^2+RF} p^2}$$



$$H_2(p) = \frac{1}{F+Jp} \cdot \frac{1}{1 + \frac{1}{F+Jp} \cdot \frac{k^2}{R+Lp}}$$

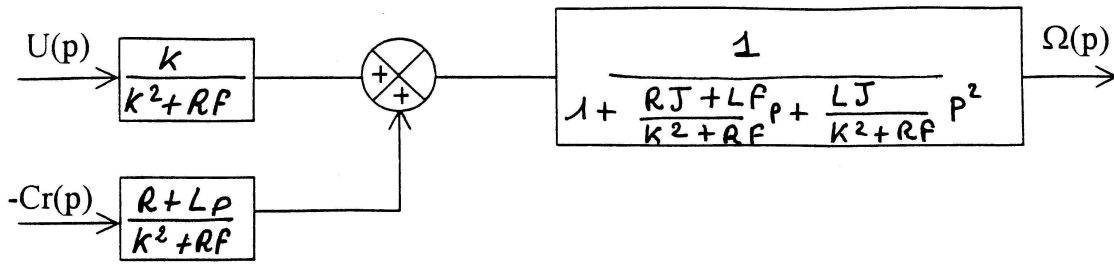
$$= \frac{R+Lp}{(R+Lp)(F+Jp) + k^2} = \frac{R+Lp}{k^2 + RF + (LF+RJ)p + LJp^2}$$

$$H_2(p) = \frac{R+Lp}{RF+k^2} \cdot \frac{1}{1 + \frac{RJ+LF}{RF+k^2} p + \frac{LJ}{RF+k^2} p^2}$$

Théorème de superposition : $\Omega(p) = H_1(p) \cdot U(p) + H_2(p) \cdot Cr(p)$

$$\Omega(p) = \frac{k}{k^2+RF} \cdot \frac{1}{1 + \frac{RJ+LF}{k^2+RF} p + \frac{LJ}{k^2+RF} p^2} U(p) - \frac{R+Lp}{RF+k^2} \cdot \frac{Cr(p)}{1 + \frac{RJ+LF}{k^2+RF} p + \frac{LJ}{k^2+RF} p^2}$$

Autre schéma :



2-3 Seconde simplification pour $H_1(p)$ Rappel $H_1(p) = \frac{1}{1 + \frac{RJ + Lf}{k^2 + Rf} p + \frac{LJ}{k^2 + Rf} p^2}$

On pose : - la constante électrique $\tau_e = \frac{L}{R}$

- la constante électromécanique : $\tau_{em} = \frac{JR}{k^2 + Rf}$

On cherche à mettre la fonction de transfert sous la forme :

$$H_3(p) = \frac{\Omega(p)}{U(p)} = \frac{G}{(1 + \tau_e p)(1 + \tau_{em} p)}$$

On développe :

$$H_3(p) = \frac{G}{1 + (\tau_e + \tau_{em})p + \tau_e \tau_{em} p^2} =$$

On identifie : $\zeta_e + \zeta_{em} = \frac{L}{R} + \frac{JR}{k^2 + Rf} = \frac{Lk^2 + LRF + JR^2}{R(k^2 + Rf)}$

Si $Lk^2 \ll JR^2$ alors $\zeta_e + \zeta_{em} = \frac{LRF + JR^2}{R(k^2 + Rf)}$

Par ailleurs $\zeta_e \zeta_{em} = \frac{L}{R} \cdot \frac{JR}{k^2 + Rf}$

on conserve le gain

$$G = \frac{k}{k^2 + Rf}$$

Si $Lk^2 \ll JR^2$ Ce qui est toujours le cas, le moteur est un second ordre apériodique.

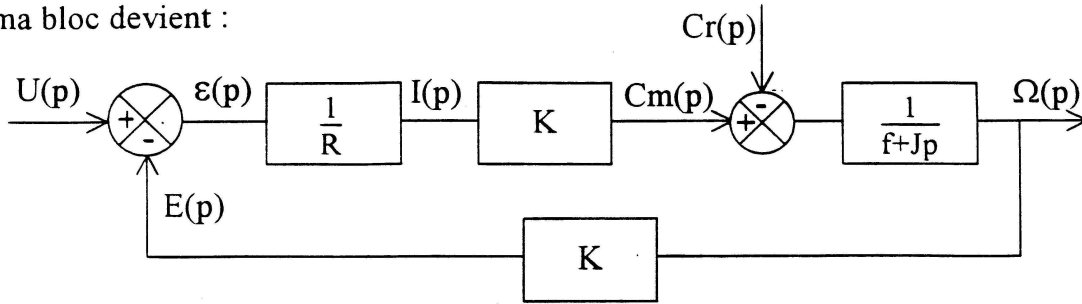
$$H_3(p) = \frac{k}{k^2 + Rf} \cdot \frac{1}{(1 + \zeta_e p)(1 + \zeta_{em} p)}$$

Remarque : - les racines sont réelles donc le moteur en boucle ouverte n'a pas de dépassement.

2-4 Autre simplification visant à obtenir un premier ordre.

On néglige L

Le schéma bloc devient :



$$H_4(p) = \frac{\Omega(p)}{U(p)} = ? \quad \frac{k}{k^2 + Rf + RJp} = \frac{k}{k^2 + Rf} \cdot \frac{1}{1 + \frac{RJ}{k^2 + Rf} \cdot p}$$

on constate que le gain statique G_1 est toujours le même

Si L négligeable ce qui est souvent le cas, le moteur est un premier ordre.

$$H_4(p) = \frac{k}{k^2 + Rf} \cdot \frac{1}{1 + \frac{RJ}{k^2 + Rf} p}$$

Remarque :

Si on considère la constante temps électrique très inférieure à la constante de temps mécanique, on retrouve le résultat précédent.

on avait à la page précédente: $\frac{G_1}{(1 + \tau_{em} p)(1 + \tau_e p)}$

$$(\tau_e \ll \tau_{em}) \Rightarrow H_4(p) \approx \frac{G_1}{(1 + \tau_{em} p)(1 + \cancel{\tau_e p})} = \frac{G_1}{1 + \frac{JR}{k^2 + Rf} p}$$

Application numérique Moteur AXEM

$L < 100 \mu H$ $R = 0,46 \Omega$ $J = 12000 \text{ g.cm}^2$ $f = 8 \text{ N.cm}/(1000 \text{ t.min}^{-1})$

on retrouve la même constante de temps.

Déterminer τ_e et τ_{em} , en déduire $H_4(p)$ puis procéder à la simplification.

$L = 100 \cdot 10^{-6} \text{ H}$ $K = 24 \cdot 10^{-2} \text{ Nm/A}$

$R = 0,46 \Omega$

$J = 12 \text{ kg.cm}^2 = 12 \cdot 10^{-4} \text{ kg.m}^2$

$f = 8 \cdot 10^{-2} \text{ Nm}/(1000 \text{ t.min}^{-1}) =$

$= 8 \cdot 10^{-5} \text{ Nm}/\text{t.min}^{-1}$

$= \frac{8 \cdot 10^{-5} \cdot 60}{2\pi} \text{ Nm}/\text{rad.s}^{-1} = 7,6 \cdot 10^{-4} \text{ Nm}/\text{rad.s}^{-1}$

$\tau_e = \frac{L}{R} = \frac{10^{-4}}{0,46} = 2,17 \cdot 10^{-4} \text{ s} = 0,22 \text{ ms}$

$\tau_{em} = \frac{JR}{K^2 + Rf} = \frac{12 \cdot 10^{-4} \cdot 0,46}{(24 \cdot 10^{-2})^2 + 0,46} =$

on note que $Rf \ll K^2$

$\Rightarrow \tau_{em} = 9,5 \text{ ms} \Rightarrow \tau_e = 0,22 \text{ ms}$