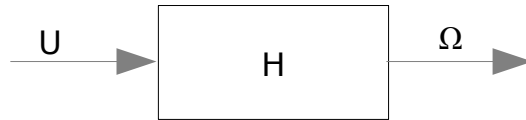


## Moteur à courant continu

- excitation constante (aimants permanents)
- constante de couple  $K_c =$  constante de vitesse  $K_e = K$
- frottements négligés

Il s'agit de modéliser le moteur et de donner sa fonction de transfert  $H$



1°) Écrire les 4 équations fondamentales  $U=f(E,I)$  ;  $E=f(\Omega)$  ;  $T=f(I)$  ;  $T=f(\Omega)$

$$U(t) = E(t) + RI(t) + L \frac{d}{dt} I(t)$$

$$E(t) = K\Omega(t)$$

$$T(t) = KI(t)$$

$$T(t) = J \frac{d}{dt} \Omega(t)$$

2°) Transformer ces 4 équations (Laplace)

Rappel :  $I(t) \rightarrow I(p)$  et  $\frac{d}{dt} I(t) \rightarrow pI(p)$

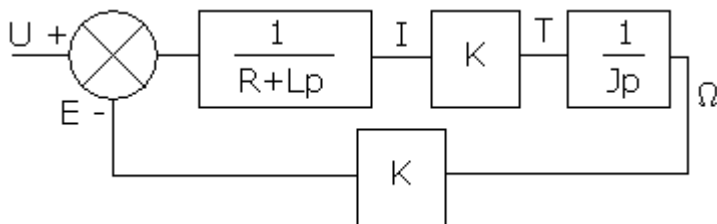
$$U(p) = E(p) + RI(p) + LpI(p) \quad (1)$$

$$E(p) = K\Omega(p) \quad (2)$$

$$T(p) = KI(p) \quad (3)$$

$$T(p) = Jp\Omega(p) \quad (4)$$

3°) Tracer le schéma-bloc correspondant



4°) Calculer la fonction de transfert  $H(p) = \Omega(p)/U(p)$

A partir de (1) et de (2) :  $U(p) = K\Omega(p) + (R + Lp)I(p)$

A partir de (3) et de (4) :  $I(p) = \frac{T(p)}{K} = \frac{Jp}{K}\Omega(p)$

$$U(p) = K\Omega(p) + (R + Lp)\frac{Jp}{K}\Omega(p) = \left(K + (R + Lp)\frac{Jp}{K}\right)\Omega(p)$$

$$H(p) = \frac{\Omega(p)}{U(p)} = \frac{1}{\left(K + (R + Lp)\frac{Jp}{K}\right)} = \frac{K}{K^2 + JRp + JLP^2}$$

5°) Application numérique

Moteur MC23S

$U_n = 172 \text{ V}$  ;  $I_n = 14,8 \text{ A}$  ;  $N_n = 3000 \text{ tr/mn}$  ;  $T_n = 7 \text{ N.m}$

Résistance aux bornes  $R = 0,9 \Omega$

Inertie  $J = 230 \text{ E-5 kg.m}^2$

$K = 0,506 \text{ N.m/A}$

$L = 250 \mu\text{H}$

$$H(p) = \frac{K}{K^2 + JRp + JLP^2} = \frac{0,506}{(0,256 + 2,07 \times 10^{-3}p + 5,75 \times 10^{-7}p^2)}$$

Le moteur entraîne une machine dont le couple (résistant) varie proportionnellement à la vitesse :  $6 \text{ N.m}$  à  $3000 \text{ tr/mn}$

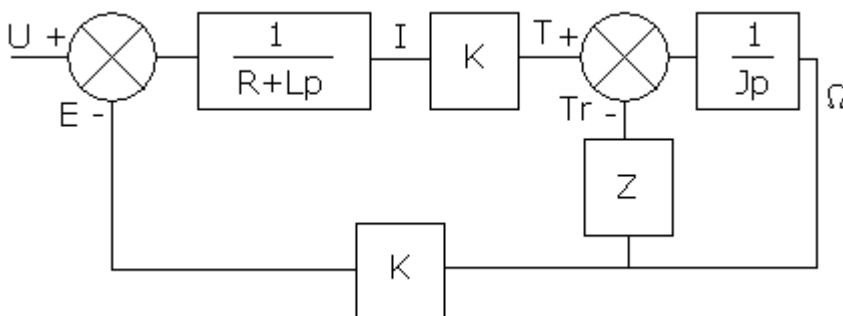
$Z = T/\Omega = 0,0191 \text{ N.m/rd/s}$

6°) Modifier l'équation (4)

$$T(p) - T_r(p) = T(p) - Z\Omega(p) = Jp\Omega(p) \quad T(p) = Jp\Omega(p) + Z\Omega(p) = (Jp + Z)\Omega(p)$$

$$I(p) = \frac{T(p)}{K} = \frac{(Jp + Z)}{K}\Omega(p)$$

7°) Modifier le schéma-bloc



8°) Calculer la nouvelle fonction de transfert  $H(p) = \Omega(p)/U(p)$

$$H(p) = \frac{\Omega(p)}{U(p)} = \frac{1}{(K + (R + Lp) \frac{Jp + Z}{K})} = \frac{K}{(K^2 + RZ + (JR + ZL)p + JLp^2)}$$

$$H(p) = \frac{0,506}{(0,273 + 2,07 \times 10^{-3} p + 5,75 \times 10^{-7} p^2)}$$

9°) Une génératrice tachymétrique est couplée sur l'arbre du moteur. Elle délivre une tension continue de 10 V à 3000 tr/mn. Son inertie, sa résistance interne, son inductance et ses frottements sont négligés

Donner l'équation de la tachymétrie  $U_t = f(\Omega)$

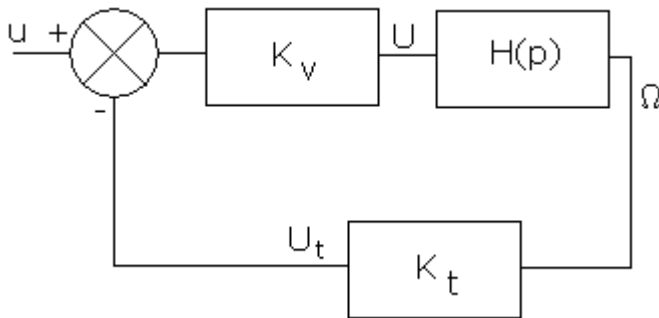
$$U_t(p) = K_t \Omega(p) \quad \text{avec} \quad K_t = \frac{10}{(2\pi \frac{3000}{60})} = 0,0318 \text{ V/rd/s}$$

10°) Le moteur est piloté par un variateur de vitesse (hacheur 4 quadrants à IGBT fonctionnant à 20kHz) commandé en tension, qui fournit  $U = 180 \text{ V}$  pour une commande de  $u = 10 \text{ V}$  (en boucle ouverte)

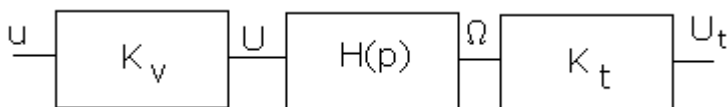
Donner l'équation du variateur  $U = f(u)$

$$U(p) = K_v u(p) = 18u(p)$$

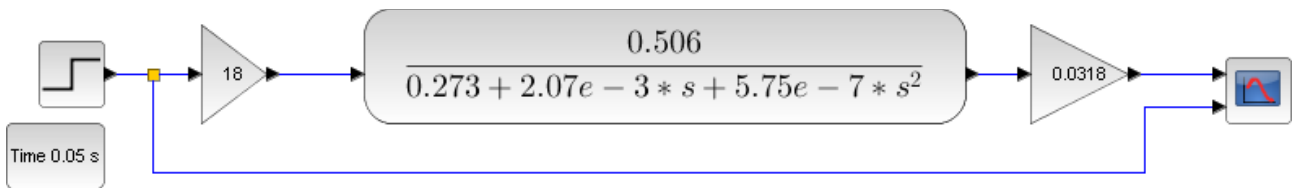
11°) Modifier le schéma-bloc afin d'y intégrer le variateur et la tachymétrie



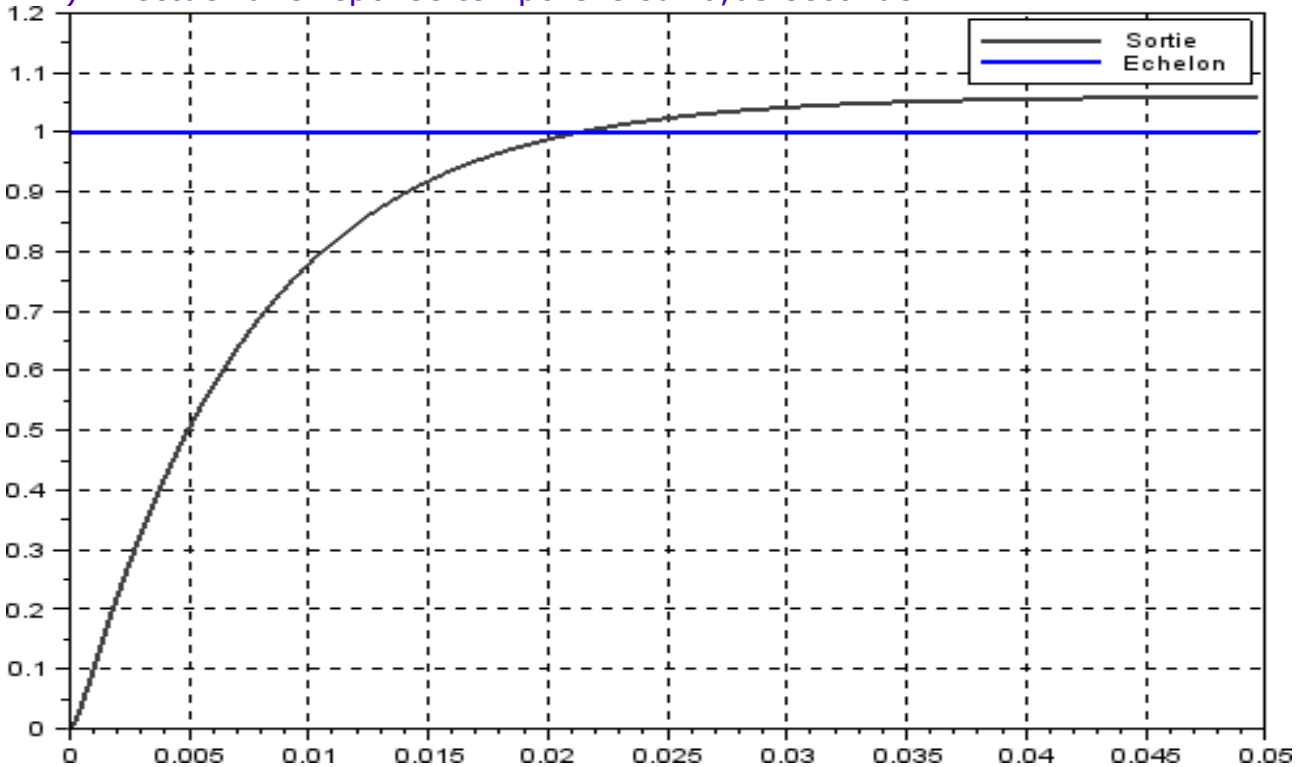
12°) On ouvre la boucle au niveau du comparateur ( $U_t$ ). Donner le nouveau schéma-bloc



13°) Entrer le schéma bloc précédent dans le logiciel Scilab-Xcos avec les valeurs des paramètres (échelon d'amplitude 1 V)



14°) Effectuer une réponse temporelle sur 0,05 seconde



15°) On assimile ce procédé à un système du premier ordre avec retard

dont la fonction de transfert est de la forme :  $H(p) = \frac{K e^{-T_p}}{1 + \tau p}$

En appliquant la méthode de Broïda, déterminer K, T et t (on utilisera la fonction « démarrer le gestionnaire de datatips » pour déterminer t1, t2 et ΔS)

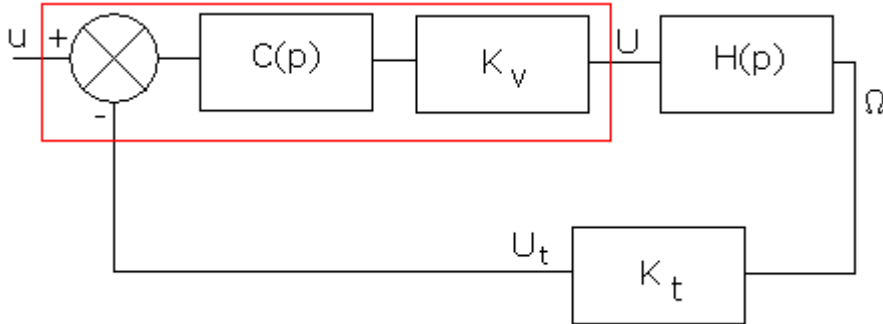
$$\begin{aligned} \Delta S &= 1,06 \text{ V} & \Delta E &= 1 \text{ V} & K &= \Delta S / \Delta E = 1,06 \\ 0,28 \times 1,06 &= 0,297 \text{ V} & t_1 &= 0,002535 \text{ s} \\ 0,4 \times 1,06 &= 0,424 \text{ V} & t_2 &= 0,003742 \text{ s} \\ T &= 2,8 t_1 - 1,8 t_2 = 0,000362 \text{ s} \\ \tau &= 5,5 (t_2 - t_1) = 0,00664 \text{ s} \\ T/\tau &= 0,05 < 0,25 \Rightarrow \text{modèle optimal} \end{aligned}$$

Le correcteur proposé est de type P

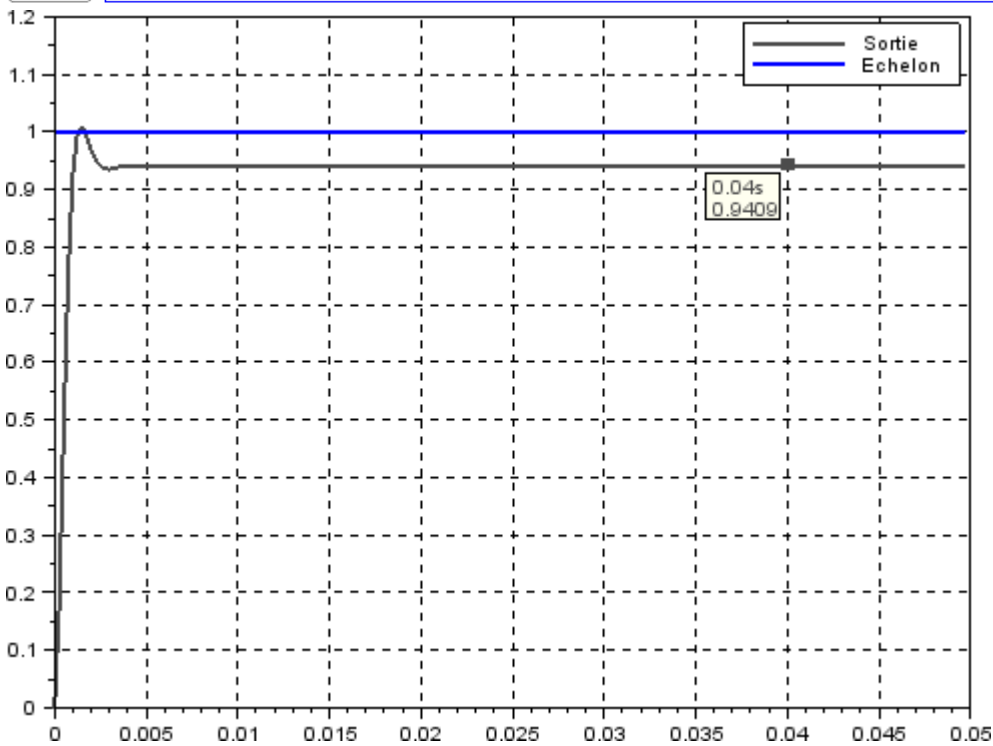
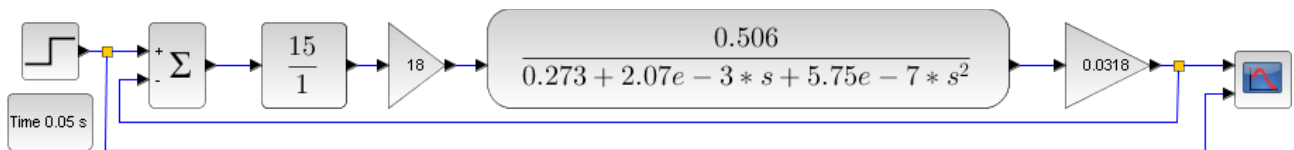
$$\chi_p = \frac{125 \times K \times T}{\tau} = 7,22 \text{ (en\%)} \text{ le gain du correcteur est de } 100/7,22 = 13,8$$

On prendra pour la suite un gain de 15

16°) Le variateur est représenté dans la partie encadrée du schéma-bloc



C(p) est un correcteur de type P (action proportionnelle) :  $C(p) = 15$   
 Modifier le schéma et étudier la réponse temporelle

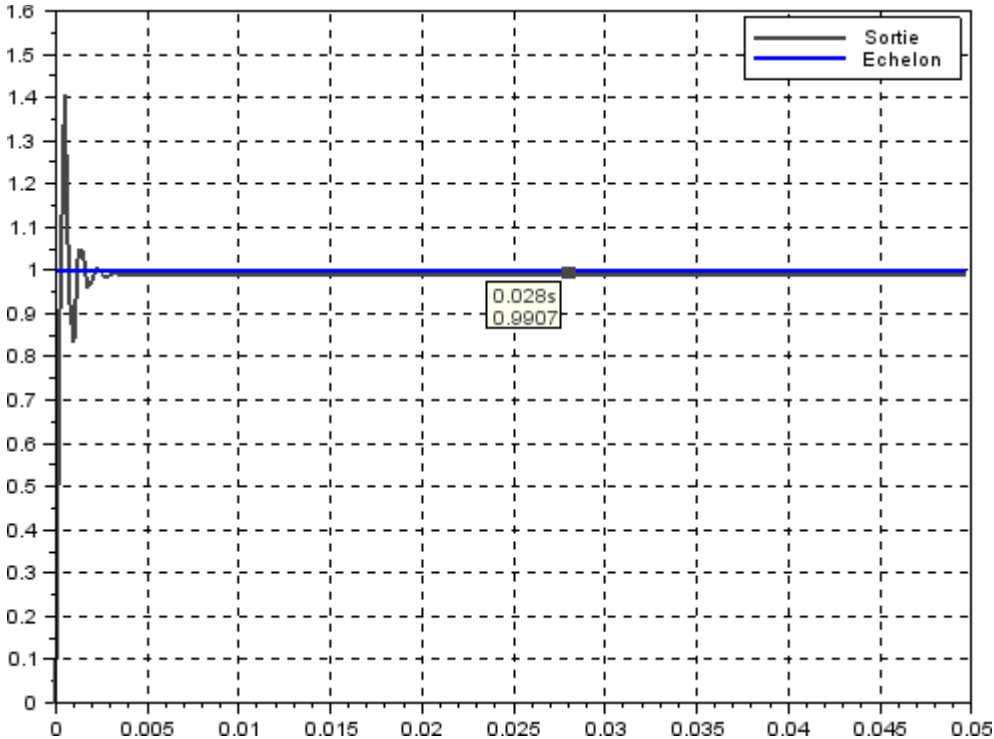


On constate que l'erreur statique est de :  $1 - 0,94 = 0,06$  V soit 6%

17°) On désire limiter l'erreur statique à moins de 1%. Quelles solutions peut-on envisager ?

Augmenter le gain du correcteur ou mettre un correcteur du type PI

18°) Vérifier que pour un gain du correcteur = 100, l'erreur statique est inférieure à 1%



Erreur statique =  $100 \times (1 - 0,9907) / 1 = 0,93\%$

Inconvénient : fort dépassement et forte oscillation

19°) On remplace le correcteur P par un correcteur PI (action proportionnelle intégrale) dont la fonction de transfert est  $C(p) = 15 \left( 1 + \frac{1}{(\tau_i p)} \right)$

qui peut se mettre sous la forme  $C(p) = 15 \left( \frac{1 + \tau_i p}{(\tau_i p)} \right)$  avec  $\tau_i = \tau$

Étudier la nouvelle réponse

