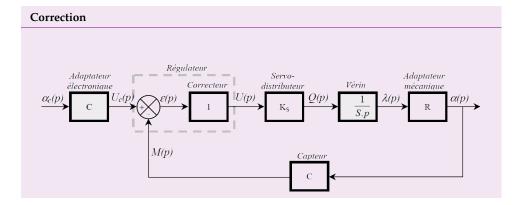
Véhicule à trois roues Clever★

B2-07

Pas de corrigé pour cet exercice.

Question 1 Donner l'expression de la fonction de transfert du vérin $H_{V1}(p)$ (telle que $\lambda(p) = H_{V1}(p)Q(p)$) et compléter le schéma-bloc associé à la modélisation actuelle du système.



Question 2 Déterminer la fonction de transfert en boucle fermée FTBF₁ (telle que $\alpha(p) = \text{FTBF}_1(p)\alpha_c(p)$) du système bouclé. Mettre FTBF₁(p) sous la forme $\frac{K_1}{1+\tau_1p}$ en précisant les expressions de K_1 et de τ_1 .

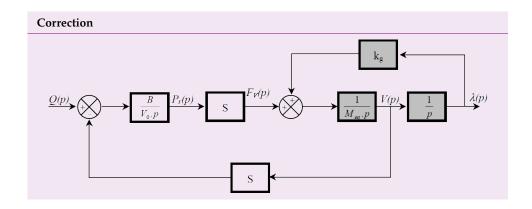
$$FTBF_{1}(p) = \frac{C\frac{K_{s}.R}{S.p}}{1 + C\frac{K_{s}.R}{S.p}} = \frac{C.K_{s}.R}{S.p + C.K_{s}.R} = \frac{1}{1 + \frac{S}{C.K_{s}.R}.p}$$

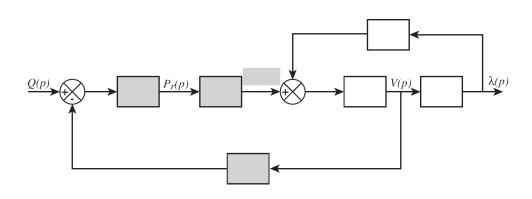
Question 3 À partir du critère de temps de réponse à 5% ($t_{r5\%}$) du système, déterminer l'expression puis la valeur numérique minimale du gain du servo-distributeur.

$$\begin{split} t_{R5\%} &= \frac{3.S}{C.K_s.R} \text{ soit pour avoir } t_{R5\%} \leq 0, 1 \ s = t_0 \text{ il faut que :} \\ K_S &> \frac{3.S}{C.R.t_0} = \frac{3 \times \pi \times 16^2 \times 10^{-6}}{1 \times \frac{\pi}{180} \times 400 \times 0, 1} = 3 \times 18 \times 4 \times 16 \times 10^{-6} = 3,456.10^{-3} \ m^3 s^{-1} V^{-1} \end{split}$$

Question 4 Appliquer la transformation de Laplace aux équations précédentes et compléter le schéma-blocs.







Question 5 Donner l'expression de la fonction de transfert en boucle fermée du vérin H_{V2} (telle que $\lambda(p) = H_{V2}Q(p)$) et préciser les expressions des coefficients K_V et ω_V de sa forme canonique : $H_{V2}(p) = \frac{K_V}{p\left(1+\frac{p^2}{\omega_V^2}\right)}$.

$$H_{V_{2}}(p) = \frac{\frac{BS}{V_{0} \cdot p} \frac{1}{1 - k_{g} \cdot \frac{1}{M_{eq} \cdot p^{2}}}}{1 + \frac{BS^{2}}{V_{0}} \frac{1}{M_{eq} \cdot p^{2} - k_{g}}} = \frac{BS}{V_{0} \cdot p \cdot (M_{eq} \cdot p^{2} - k_{g}) + BS^{2} \cdot p} = \frac{BS}{p \cdot \frac{BS^{2} - k_{g} \cdot V_{0}}{p \cdot \left(1 + \frac{V_{0} \cdot M_{eq}}{BS^{2} - V_{0} \cdot k_{g}} \cdot p^{2}\right)}}$$

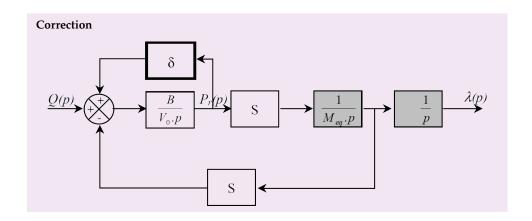
$$H_{V_{2}}(p) = \frac{\frac{BS}{BS^{2} - k_{g} \cdot V_{0}}}{p \cdot \left(1 + \frac{V_{0} \cdot M_{eq}}{BS^{2} - V_{0} \cdot k_{g}} \cdot p^{2}\right)}$$

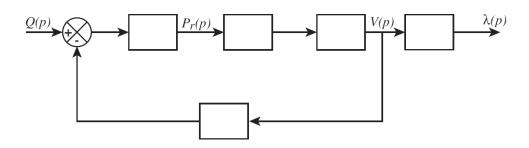
$$W_{V} = \frac{BS}{BS^{2} - k_{g} \cdot V_{0}}$$

$$W_{V} = \frac{BS}{V_{0} \cdot M_{eq}} \cdot \frac{BS}{V_{0}$$

Question 6 Proposer une modification du schéma-bloc donné afin de prendre en compte le débit de fuite.







Question 7 Déterminer l'expression de la fonction de transfert H_{V3} (telle que $\lambda(p) = H_{V3}Q(p)$) associée au comportement dynamique du vérin ainsi modélisé. On donnera le résultat sous la forme suivante : $H_{V3}(p) = \frac{K_V}{p\left(1 + a_1p + \frac{p^2}{\omega_V^2}\right)}$. Donner l'expression de

 a_1 en fonction de M_{eq} , δ et S et déterminer l'expression du coefficient d'amortissement ξ_V du second ordre en fonction de M_{eq} , δ , S, B et V_0 .

$$Q(p) = S\lambda.p + \frac{V_0}{B} p.P_r(p) - \delta.P_r(p)$$

$$H_{V_2}(p) = \frac{\frac{\frac{B}{V_0.p}}{1 - \frac{B\delta}{V_0.p}} \frac{S}{M_{eq} \cdot p} \frac{1}{p}}{1 + \frac{\frac{B}{V_0.p}}{1 - \frac{B\delta}{V_0.p}} \frac{S^2}{M_{eq} \cdot p}} = \frac{BS}{(V_0.p - B\delta)M_{eq} \cdot p^2 + BS^2.p} = \frac{\frac{1}{S}}{p \left(1 - \frac{\delta.M_{eq}}{S^2} \cdot p + \frac{V_0.M_{eq}}{BS^2} \cdot p^2\right)}$$

$$\frac{2\xi_V}{\omega_V} = -\frac{\delta.M_{eq}}{S^2} \text{ et } \omega_V = \left(\frac{BS^2}{V_0.M_{eq}}\right)^{\frac{1}{2}} \text{ soit } \xi_V = -\frac{1}{2} \frac{\delta.M_{eq}}{S^2} \left(\frac{BS^2}{V_0.M_{eq}}\right)^{\frac{1}{2}} = -\frac{1}{2} \delta \left(\frac{BM_{eq}}{V_0.S^2}\right)^{\frac{1}{2}}$$

Question 8 Quels sont les critères du cahier des charges validés?



Correction

- Ecart de traînage = $0 \Rightarrow$ validé
- Ecart dynamique (dépassement pour entrée en trapèze) = $0.8^{\circ} \Rightarrow \text{validé}$
- Temps de réponse lié à la bande passante et l'amortissement ⇒ validé (ne peut pas être lu sur une entrée en trapèze).

