Colle 01



Véhicule à troies roues Clever

Concours Banque PT SIA - 2013

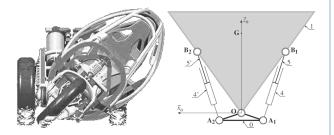
Savoirs et compétences :

Présentation du système

Le Clever est un démonstrateur technologique développé par un tissu d'industriels européens. Clever est la contraction de Compact Low Emission VEhiclefor uRban tRansportation (véhicule compacte à faibles émissions pour le transport urbain) car, avec une consommation de seulement 2.5 L/100 km, il s'annonce très écologique.

L'habitacle peut s'incliner grâce à un système constitué

- d'un calculateur qui détermine le mouvement et la position à donner à l'habitacle en fonction des conditions d'utilisation;
- d'un système hydro-mécanique de transmission de puissance et d'adaptation de mouvement;
- d'un système de contrôle de l'inclinaison de l'habitacle.



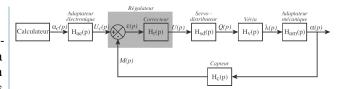
La chaîne de transmission de puissance et d'adaptation de mouvement est composée :

- d'une pompe à engrenages actionnée par le moteur à gaz via un système de poulies/courroie;
- d'un circuit hydraulique;
- de 2 vérins hydrauliques simple effet;
- d'un système mécanique d'adaptation de mouvement afin de transformer le mouvement de translation des tiges des vérins en rotation de l'habitacle.

Modélisation du servo-distributeur et du vérin

L'orientation de l'habitacle est contrôlée par un asservissement de la position angulaire. L'architecture de cet asservissement est représentée par le schéma-blocs de le figure suivante.

On modélise le comportement du servo-distributeur par un gain pur noté K_s et le capteur par $H_c(p) = C$ avec $C = 1 \text{V rad}^{-1}$.



À ce stade de l'étude, le modèle de comportement du fluide correspond à un comportement incompressible. L'équation caractérisant le comportement du vérin est alors : $q(t) = S\dot{\lambda}(t)$ où :

- *S* représente la section utile du vérin en sortie de tige;
- *q* est le débit en entrée de vérin;
- $\dot{\lambda}(t) = \frac{d\lambda(t)}{dt}$ est la vitesse de translation de la tige du vérin par rapport au corps.

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.

Correction

Question 2 Déterminer la fonction de transfert en boucle fermée FTBF₁ (telle que $\alpha(p) = FTBF_1(p)\alpha_c(p)$) du système bouclé.

Correction

Question 3 Mettre $FTBF_1(p)$ sous la forme $\frac{K_1}{1+\tau_1 p}$ en précisant les expressions de K_1 et de τ_1 .

Correction

Question 4 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.



Correction

Modélisation du comportement du vérin avec fluide compressible et du comportement dynamique du mécanisme

La compressibilité du fluide étant prise en compte dans le modèle, l'évolution du débit est une fonction du déplacement mais aussi de la pression sous la forme de la relation (1). L'effort exercé par le vérin en sortie de tige est décrit par la relation (2).

$$q(t) = S\dot{\lambda}(t) + \frac{V_0}{R}\dot{p}_r(t)$$
 (1) $F_V(t) = Sp_r(t)$ (2)

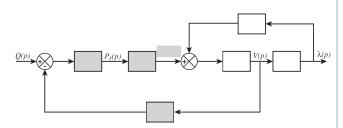
où:

- $p_r(t)$: pression utile dans le vérin;
- V_0 : volume caractéristique moyen de fluide contenu dans le vérin et les durites, $V_0 = 2.5 \times 10^5 \,\mathrm{m}^3$;
- B: coefficient de compressibilité du fluide, B = 109 Pa;
- $F_{\nu}(t)$: effort développé par le vérin en sortie de tige;
- *S* : section utile du vérin en sortie de tige.

Par ailleurs, $F_{v}(t)+k_{g}\lambda(t)=m_{\rm eq}\ddot{\lambda}(t)$ avec $m_{\rm eq}$ la masse équivalente du système, k_{g} une constante, $\lambda(t)$ le déploiement des vérins.

Question 5 Appliquer la transformation de Laplace aux équations précédentes et compléter le schémablocs.

Correction



Analyse du comportement global

Question 6 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

$$\omega_V$$
 de sa forme canonique : $H_{V2}(p) = \frac{K_V^3}{p\left(1 + \frac{p^2}{\omega_V^2}\right)}$

Correction

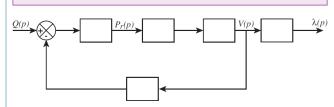
 $k_{\rm g}$ peut maintenant être négligé.

Modélisation du comportement dynamique avec prise en compte d'un débit de fuite

Pour pallier le problème de stabilité du modèle précédemment établi, une solution possible consiste à introduire un débit de fuite au niveau du vérin. Celui-ci a pour effet de réduire artificiellement le débit réel entrant dans le vérin en fonction de la pression utile. L'expression du débit est alors : $q(t) = S\dot{\lambda}(t) + \frac{V_0}{B}\dot{p}_r(t) - \delta\,p_r(t)$ où δ représente le coefficient de débit de fuite.

Question 7 Proposer une modification du schéma-bloc donné afin de prendre en compte le débit de fuite.

Correction



Question 8 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 : $H_{V3}(p) =$

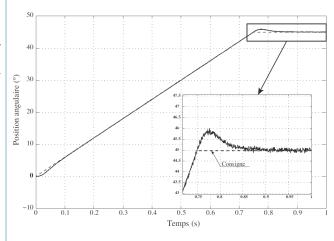
 $\frac{K_V}{p\left(1+a_1p+\frac{p^2}{\omega_V^2}\right)}. Donner l'expression de <math>a_1$ en fonction $de\ M_{aa}. \ \delta\ et\ S\ et\ déterminer l'expression de <math>a_1$

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 .

Correction

Retour sur le cahier des charges

Le régulateur étant a priori optimisé, on réalise un essai de validation du comportement temporel de l'inclinaison de l'habitacle, le véhicule étant à l'arrêt. Le calculateur envoie un signal de consigne représentant l'évolution de la position angulaire souhaitée (de 0 à 45° en 0.75 s). La tension délivrée par le capteur angulaire est récupérée par un convertisseur analogique-numérique afin de tracer sur un ordinateur l'évolution temporelle de l'inclinaison de l'habitacle mesurée en degrés. Les deux courbes sont données sur la figure suivante.



Éléments de correction

- 1. ...
- 2. ...
- 3. ...