

# Mise en situation

# Sélectionner les fixations – Exigence 1.1

# Critères à respecter pour l'exigence 1.2

# Choix d'une architecture de la chaine de transmission

Question 1 Proposer sous la forme d'un schéma une autre solution permettant le déplacement du chariot. La conversion de l'énergie électrique en énergie mécanique par un moteur doit être conservée.

## Correction

Utilisation d'un système vis-écrou.

# Détermination de l'inertie équivalente

Question 2 À partir des grandeurs définies déterminer l'expression littérale de l'inertie équivalente  $J_{eq}$  de l'ensemble  $\Sigma$  ={moteur+réducteur+poulies+chariot} ramenée sur l'arbre moteur. Cette inertie équivalente est définie par  $E_c(\Sigma) = 1/2J_{eq}\omega_m^2$ .

### Correction

 $\mathscr{C}_{\mathcal{C}}(\Sigma) = \mathscr{C}_{\mathcal{C}}(\text{moteur}) + \mathscr{C}_{\mathcal{C}}(\text{r\'educteur}) + \mathscr{C}_{\mathcal{C}}(\text{poulies}) + \mathscr{C}_{\mathcal{C}}(\text{chariot}).$ 

- $\blacktriangleright$   $\mathscr{E}_c(\text{moteur}) = 1/2J_m\omega_m^2$ ;
- $\mathscr{E}_c(\text{r\'educteur}) = 1/2J_{\text{red}}\omega_m^2$ ;
- $\mathcal{E}_c(\text{poulies}) = 1/2(J_{\text{Pm}} + J_{\text{PR}})\omega_{\text{red}}^2 = 1/2(J_{\text{Pm}} + J_{\text{PR}})\lambda^2\omega_m^2;$   $\mathcal{E}_c(\text{chariot}) = 1/2MV^2 = 1/2MR_p^2\lambda^2\omega_m^2.$

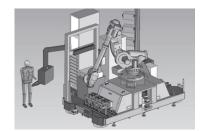
On a donc  $J_{eq} = MR_p^2 \lambda^2 + (J_{Pm} + J_{PR})\lambda^2 + J_{red} + J_m$ .

Question 3 Déterminer la valeur numérique de l'expression précédente.

## Correction

 $J_{eq} = 0.0068 \,\mathrm{kg} \,\mathrm{m}^2$ 

Concours E3A - PSI 2015.



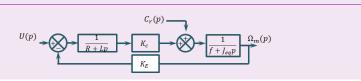
# Modèle de connaissance du moteur à courant continu

# Objectif

L'objectif de cette partie est d'établir un modèle de la motorisation de l'axe afin de simuler un déplacement.

**Question 4** À partir des équations du moteur à courant continu, réaliser le schémablocs du moteur à courant continu.

# Correction



**Question 5** En considérant que  $C_R(p) = 0$ , déterminer la fonction de transfert  $H_M(p) = \frac{\Omega_m(p)}{U(p)}$  sous sa forme canonique.

#### Correction

$$H_m(p) = \frac{\frac{K_C}{K_c K_E + Rf}}{1 + \frac{RJ_e q + Lf}{K_c K_E + Rf} p + \frac{LJ_e q}{K_c K_E + Rf} p^2}$$

Le coefficient de frottement visqueux est donné par  $f = 0.2 \times 10^{-2} \,\mathrm{Nms}\,\mathrm{rad}^{-1}$ , l'inductance par  $L = 9 \,\mathrm{mH}$ , la résistance de l'induit par  $R = 3 \,\mathrm{Ohm}$ , la constante de couple par  $K_c = 1.3 \,\mathrm{NmA}^{-1}$  et  $K_E = 1.3 \,\mathrm{V}\,(\mathrm{rad}\,\mathrm{s}^{-1})^{-1}$ .

**Question 6** Montrer que la fonction de transfert  $H_M(p)$  peut se mettre sous la forme  $H_M(p) = \frac{K_C}{K_C K_e + R J_{eq} p + L J_{eq} p^2}$ . Justifier la réponse. Pour cette question, la valeur numérique de  $J_{eq}$  considérée sera  $J_{eq} = 7 \times 10^{-3} \mathrm{kg} \, \mathrm{m}^2$  indépendamment du résultat numérique calculé précédemment.

# Correction

En faisant les applications numériques on montre que Rf est négligeable devant  $K_cK_E$  et que Lf et négligeable devant  $RJ_{eq}$ . On a donc :  $H_m(p) = \frac{\frac{K_C}{K_cK_E}}{1 + \frac{RJ_{eq}}{K_cK_E}p + \frac{LJ_{eq}}{K_cK_E}p^2} = \frac{K_C}{K_cK_E + RJ_{eq}p + LJ_{eq}p^2}$ .

**Question 7** Montrer qu'avec l'expression,  $H_M(p)$  peut s'écrire sous la forme  $H_M(p) = \frac{K_M}{(1 + T_E p)(1 + T_M p)}$  avec  $T_E < T_M$ .



$$\begin{cases} T_e + T_m = \frac{RJ_{eq}}{K_c K_e} \\ T_e T_m = \frac{LJ_{eq}}{K_C K_e} \end{cases} \text{ On a (résolution d'une équation du second degré) :}$$
 
$$T_e = \frac{\frac{RJ_{eq}}{K_c K_e} - \sqrt{\left(\frac{RJ_{eq}}{K_c K_e}\right)^2 - 4\frac{LJ_{eq}}{K_c K_e}}}{2}. T_e = 0,0051 \text{ s et } T_m = 0,0074 \text{ s.} \end{cases}$$

# Étude de l'asservissement en position de l'axe

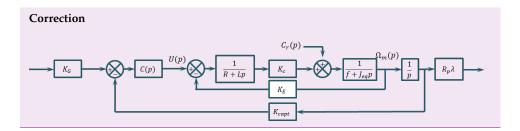
# Modélisation de l'asservissement en position

**Question 8** Quelle doit être la valeur de  $K_G$  pour assurer un asservissement correct (c'est-à-dire l'écart  $\varepsilon$  doit être nul si la position de l'axe est identique à la consigne)?

# Correction

On doit avoir 
$$K_G = K_{\text{capt}} \frac{1}{\lambda} \frac{1}{R_p} = 0,556 \,\text{V} \,\text{rad}^{-1} \,\text{m}^{-1}$$
.

Question 9 Donner le schéma-blocs de l'asservissement.



# Étude du modèle simplifié

**Question 10** Donner l'expression de Y(p).

## Correction

On raisonne par superposition : Si 
$$C_r(p) = 0$$
 :

$$Y_{1}(p) = Y_{\text{cons}}(p) \frac{\frac{K_{G}K_{\text{Capt}}C(p)H_{m}(p)K_{r}}{p}}{1 + \frac{K_{G}K_{\text{Capt}}C(p)H_{m}(p)K_{r}}{p}}$$

$$= Y_{\text{cons}}(p) \frac{K_{G}K_{\text{Capt}}C(p)H_{m}(p)K_{r}}{p + K_{G}K_{\text{Capt}}C(p)H_{m}(p)K_{r}}$$

$$= Y_{\text{cons}}(p) \frac{K_{G}K_{\text{Capt}}C(p)K_{M}K_{r}}{(1 + T_{E}p)(1 + T_{M}p)p + K_{G}K_{\text{Capt}}C(p)K_{M}K_{r})}$$

La Martinière

#### Correction

Si 
$$Y_{\text{Cons}}(p) = 0$$
:

$$Y_2(p) = C_r(p) \frac{\frac{H_c(p)K_r}{p}}{1 + \frac{K_r K_G K_{Capt} C(p) H_m(p)}{p}}$$

$$= C_r(p) \frac{H_c(p)K_r}{p + K_r K_G K_{Capt} C(p) H_m(p)}$$

$$= \frac{(R + Lp)K_M K_r}{K_C}$$

$$= C_r(p) \frac{(1 + T_E p)(1 + T_M p)p + K_r K_G K_{Capt} C(p) K_M}{(1 + T_E p)(1 + T_M p)p + K_r K_G K_{Capt} C(p) K_M}$$

On a donc :  $Y(p) = Y_1(p) + Y_2(p)$ .

**Question 11** On souhaite déterminer l'erreur en position du système. Calculer l'écart statique pour  $C(p) = K_p$  puis  $C(p) = \frac{K_i}{p}$ .

#### Correction

**Question 12** On souhaite que lorsque le système se déplace à vitesse constante, l'erreur sur la vitesse atteinte par le système soit nulle. Quelle sollicitation doit-on utiliser. Calculer l'écart statique pour  $C(p) = K_p$  puis  $C(p) = \frac{K_i}{p}$ .

# Correction

Question 13 Conclure.

# Correction

Question 14 Conclure sur la conformité au cahier des charges du système ainsi réglé.

# Correction

Question 15 Tracer de diagramme de Bode.

# Correction

**Question 16** Tracer le diagramme de Bode de la fonction de transfert en boucle ouverte pour C(p) = 1. Déterminer les marges de phase et les marges de gain.

# Correction

Question 17 Tracer le diagramme de Bode de la fonction de transfert en boucle ouverte



pour  $C(p) = \frac{1}{p}$ . Déterminer les marges de phase et les marges de gain.

Correction

# Vérification des performances de l'axe du magasin de rivets

**Question 18** À partir des relevés ci-dessous, conclure sur le respect des exigences fonctionnelles de l'axe du magasin de stockage des rivets (Exigence 1.1).

Correction

