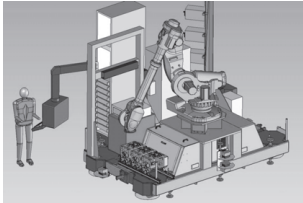


## TD 02



## Cellule d'assemblage pour avion Falcon

D'après concours E3A – PSI 2015.

Savoirs et compétences :

## Mise en situation

## Sélectionner les fixations – Exigence 1.1

Critères à respecter pour l'exigence 1.2

Choix d'une architecture de la chaîne 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  $\Sigma = \{\text{moteur} + \text{réducteur} + \text{poulies} + \text{chariot}\}$  ramenée sur l'arbre moteur. Cette inertie équivalente est définie par  $E_c(\Sigma) = 1/2 J_{eq} \omega_m^2$ .

**Correction**  $\mathcal{E}_c(\Sigma) = \mathcal{E}_c(\text{moteur}) + \mathcal{E}_c(\text{réducteur}) + \mathcal{E}_c(\text{poulies}) + \mathcal{E}_c(\text{chariot})$ .

- $\mathcal{E}_c(\text{moteur}) = 1/2 J_m \omega_m^2$  ;
- $\mathcal{E}_c(\text{réducteur}) = 1/2 J_{red} \omega_m^2$  ;
- $\mathcal{E}_c(\text{poulies}) = 1/2 (J_{pm} + J_{pr}) \omega_{red}^2 = 1/2 (J_{pm} + J_{pr}) \lambda^2 \omega_m^2$  ;
- $\mathcal{E}_c(\text{chariot}) = 1/2 M V^2 = 1/2 M R_p^2 \lambda^2 \omega_m^2$ .

On a donc  $J_{eq} = M R_p^2 \lambda^2 + (J_{pm} + J_{pr}) \lambda^2 + J_{red} + J_m$ .

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

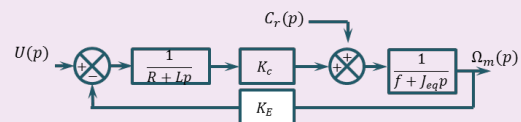
**Correction**  $J_{eq} = 0.0068 \text{ kgm}^2$

## 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 schéma bloc 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** 
$$H_M(p) = \frac{\frac{K_C}{K_C K_E + R f}}{1 + \frac{R J_{eq} p + L f}{K_C K_E + R f} p + \frac{L J_{eq}}{K_C K_E + R f} p^2}$$

**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  $J_{eq} = 7 \times 10^{-3} \text{ kgm}^2$  indépendamment du résultat numérique calculé précédemment.

**Correction** En faisant les applications numériques on montre que  $R f$  est négligeable devant  $K_C K_E$  et que  $L f$  et négligeable devant  $R J_{eq}$ . On a donc :  $H_M(p) = \frac{K_C}{K_C K_E + R J_{eq} p + L J_{eq} p^2}$ .

**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  $T_E < T_M$ .



**Correction**  $\begin{cases} T_e + T_m = \frac{RJ_{eq}}{K_c K_e} \\ T_e T_m = \frac{LJ_{eq}}{K_c K_e} \end{cases}$  On a (résolution d'une équation du second degré) :

$$T_e = \frac{RJ_{eq}}{K_c K_e} - \sqrt{\left(\frac{RJ_{eq}}{K_c K_e}\right)^2 - 4 \frac{LJ_{eq}}{K_c K_e}}. T_e = 0.0051 \text{ s}$$

et  $T_m = 0.0074 \text{ s}$ .

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

### Modélisation de l'asservissement en position

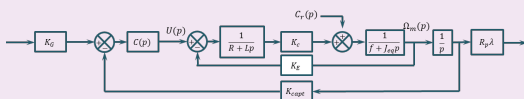
**Question 8** Quelle doit être la valeur de  $K_G$  pour assurer un asservissement correct (c'est-à-dire l'écart  $\varepsilon$  doit être nul si la position de l'axe est identique à la consigne) ?

**Correction**

On doit avoir  $K_G = K_{\text{capt}} \frac{1}{\lambda} \frac{1}{R_p} = 0.556 \text{ V rad}^{-1} \text{ m}^{-1}$ .

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

**Correction**



### Étude du modèle simplifié

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

**Correction**

On raisonne par superposition :

Si  $C_r(p) = 0$  :

$$Y_1(p) = Y_{\text{cons}}(p) \frac{\frac{K_G K_{\text{Capt}} C(p) H_m(p) K_r}{p}}{1 + \frac{K_G K_{\text{Capt}} C(p) H_m(p) K_r}{p}}$$

$$= Y_{\text{cons}}(p) \frac{K_G K_{\text{Capt}} C(p) H_m(p) K_r}{p + K_G K_{\text{Capt}} C(p) H_m(p) K_r}$$

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

**Correction** Si  $Y_{\text{cons}}(p) = 0$  :

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

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

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

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

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