Industrielles de

l'Ingénieur

**Sciences** 

Colle 3



# Moto de trial électrique

E3A MP 2016

Savoirs et compétences :

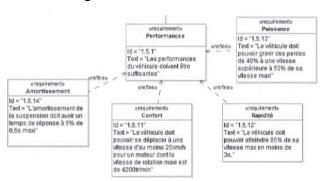
#### Mise en situation

## **Présentation**

La motorisation électrique fait désormais partie intégrante du paysage des deux-roues motorisés. À l'image de l'industrie automobile, la propulsion électrique est le nouveau cheval de bataille de nombreux constructeurs de 2 roues, voire l'unique alternative aux soucis de pollution qu'elle soit chimique ou sonore. La culture d'entreprise d'Electric-Motion est essentiellement tournée vers l'électrique.

À l'heure actuelle l'offre moto électrique est réduite et les gammes sont plus que restreintes. Electric-Motion étend la gamme des possibilités offertes aux amateurs de 2 roues en proposant un modèle trial aux adeptes de « green motorcycle».

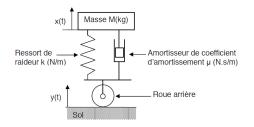
## Extrait des exigences fonctionnelles



## Vérification des performances de la suspension

**Objectif** Justifier le choix par le constructeur de l'amortisseur arrière et de son réglage.

La figure ci-dessous représente le modèle retenu pour l'amortisseur.



On suppose que l'origine de x(t) correspond à la situation où la moto roule avec un pilote dessus, en l'absence de défaut de la route. y(t) caractérise le profil de la route. L'équation de la résultante dynamique appliquée à la masse donne donc :

$$M\ddot{x}(t) = -k(x(t) - y(t)) - \mu(\dot{x}(t) - \dot{y}(t)).$$

On notera f(t) en temporel et F(p) sa transformée dans le domaine de Laplace.

**Question** 1 Exprimer la fonction de transfert de l'amortisseur  $H(p) = \frac{X(p)}{Y(p)}$  sous forme canonique.

Pour la suite, on néglige le terme en *p* du numérateur.

**Question 2** Déterminer la pulsation propre du système  $\omega_0$ , le gain  $K_a$  et le facteur d'amortissement z en fonction de M, k et  $\mu$ .

Lors de l'étude de l'équilibre de la moto, la masse de l'ensemble est répartie équitablement entre la roue avant et la roue arrière. On donne la masse  $M=70\,\mathrm{kg}$  de l'ensemble comprenant la moitié de la masse moto+pilote, et la raideur du ressort  $k=70\,000\,\mathrm{N/m}$ .

**Question** 3 Choisir le coefficient d'amortissement  $\mu$  pour avoir un temps de réponse à 5% minimal.

# Influence de la pente sur la vitesse maximale de la moto

Le pilote demande une consigne en tension  $U_c$  au moteur à l'aide de la poignée d'accélérateur (comprise entre 0 et 48V). Le moteur va donc créer sur la poulie  $P_1$  un couple  $C_m$ . On souhaite connaître la vitesse à laquelle peut aller la moto en fonction de la pente. On aura donc, une consigne  $u_c(t)$  en volt et une réponse  $\omega_m(t)$  en rad/s.

On se placera dans différents cas :

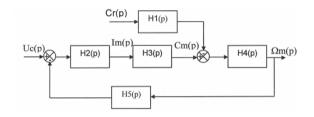
- sur le plat :  $C_r = 0 \text{ Nm}$ ;
- sur une faible pente (20%) :  $C_r = 110 \,\mathrm{Nm}$ ;
- sur une forte pente (40%) :  $C_r = 210 \,\mathrm{Nm}$ .

#### Hypothèses:

- on suppose que les roues de la moto restent en contact avec le sol, sans glisser;
- on appelle l'ensemble Σ={Moto + Pilote + roueAV + roueAR + Arbre intermédiaire+ Rotor}.



Le schéma-blocs suivant modélise la commande en vitesse du moteur :



En appliquant le théorème de l'énergie cinétique, on obtient :  $J_{eq}\dot{\omega}_m(t) = C_r(t)K_1K_2 + C_m(t)$ .

**Question** 4 En déduire les fonctions de transfert H4(p) et H1(p) littéralement.

Pour la suite du sujet, on prendra  $J_{eq}=0,1kg.m^2$ . On assimile ce moteur brushless à un moteur à courant continu. Les équations du comportement du moteur sont donc:  $u_c(t) = R_m i_m(t) + L_m \frac{d i_m(t)}{d t} + e(t)$ ,  $e(t) = K_e \omega_m(t)$ ,  $C_m(t) = K_m i_m(t)$ .

**Question** 5 En déduire les fonctions de transfert :  $H_2(p)$ ,  $H_3(p)$  et  $H_5(p)$ .

**Question** 6 Montrer que l'on peut écrire  $\Omega_m(p)$  sous la forme :  $\Omega_m(p) = H_u(p)U_c(p) - H_{Cr}(p)Cr(p)$ . Pour cela, expliciter  $H_{cr}(p)$  et  $H_u(p)$  en fonction des  $H_1(p)$ ,  $H_2(p)$ , ...  $H_5(p)$ .

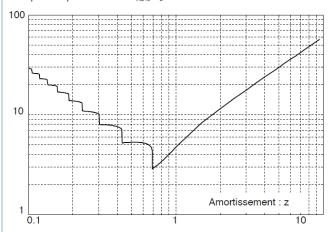
**Question** 7 Dans le cas où Cr(p) = 0, déterminer la fonction de transfert du moteur en Boucle Fermée  $H_U(p) = \frac{\Omega_m(p)}{U_c(p)}$  sous la forme  $H_u(p) = \frac{K_v}{1 + \frac{2z}{\omega_0}p + \frac{p^2}{\omega_0^2}}$ .

**Question 8** Calculer les valeur littérales de Kv, z et  $\omega_0$ , puis faire l'application numérique.

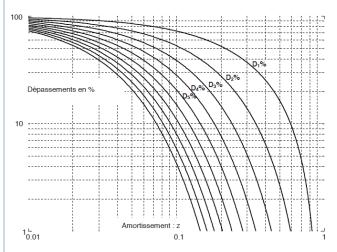
Pour la suite on prendra des valeurs suivantes : z = 0, 8 et  $\omega_0 = 1.55 \, \text{rad/s}$ .

**Question** 9 De quel ordre est ce système? Calculer le temps de réponse à 5% et la valeur du premier dépassement de ce système à l'aide des abaques fournis ci-dessous. Conclure vis-à-vis des exigences fonctionnelles.

Temps de réponse réduit : T<sub>R5%</sub>·ω<sub>0</sub>



Dépassements relatifs d'un second ordre pseudo-périodique : D<sub>k</sub>%



On rappelle la relation de la pseudo-période T d'une réponse indicielle d'un système de second ordre :  $T=\frac{2\pi}{2\pi}$ .

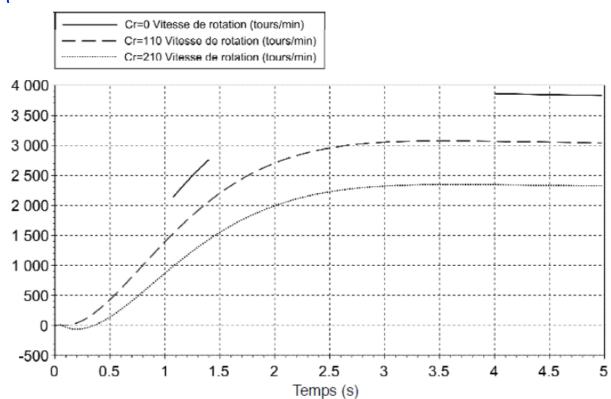
$$\overline{\omega_0\sqrt{1-z^2}}$$

**Question 10** Compléter sur le document réponse la courbe de réponse en vitesse pour un Cr = 0 Nm en indiquant sur la courbe les tangentes, le temps du  $1^{er}$  dépassement, le premier dépassement, et le  $Tr_{5\%}$ .

On a sur la courbe du document réponse, la réponse à un échelon de commande (accélérateur à fond) de la moto qui roule à plat et pour 2 pentes différentes (20% et 40%).

**Question 11** Le temps d'accélération est-il changé? Sur quelle valeur influence ce changement de pente? Conclure vis-à-vis des exigences fonctionnelles.







#### Question 12.

On suppose classiquement que les conditions initiales sont nulles. Plus précisément :

$$y(0) = 0$$
;  $x(0) = 0$  et  $\dot{x}(0) = 0$ 

$$Mp^2X(p) = -k(X(p) - Y(p)) - \mu p(X(p) - Y(p))$$
  
 $(Mp^2 + \mu p + k)X(p) = (\mu p + k)Y(p)$ 

$$H(p) = \frac{1 + \frac{\mu}{k}p}{1 + \frac{\mu}{k}p + \frac{M}{k}p^2}$$

Pour la suite on conservera donc :

$$H(p) = \frac{1}{1 + \frac{\mu}{E}p + \frac{M}{E}p^2}$$
(1)

#### Question 13.

Par identification on extrait de (1):

$$K_a = 1$$
;  $\omega_0 = \sqrt{\frac{k}{M}}$  et  $z = \frac{\mu}{2\sqrt{kM}}$ 

#### Question 14

Avec ce modèle de second ordre le temps de réponse minimal est obtenu pour  $z = \frac{\sqrt{2}}{2}$  soit :

$$\mu = \sqrt{2kM} = \sqrt{2 \times 70\,000 \times 70} \simeq 3130, 5 \,\mathrm{kg \cdot s^{-1}}$$

Question 16.

$$H_1(p) = -K_1K_2\,;\; H_4(p) = \frac{1}{J_{eq}\cdot p}$$

Question 17.

$$H_5(p) = H_3(p) = K$$
;  $H_2(p) = \frac{1}{R_m + p \cdot L_m}$ 

## Question 18.

On applique ici le théorème de superposition :

$$\Omega_m(p) = \left. \frac{\Omega_m(p)}{U_c(p)} \right|_{C_r(p) = 0} U_c(p) + \left. \frac{\Omega_m(p)}{C_r(p)} \right|_{U_c(p) = 0} C_r(p)$$

$$H_U(p) = \frac{\Omega_m(p)}{U_c(p)}\Big|_{C_r(p)=0} = \frac{H_2H_3H_4}{1 + H_2H_3H_4H_5}$$

$$H_{C_r}(p) = - \left. \frac{\Omega_m(p)}{C_r(p)} \right|_{U_c(p) = 0} = \frac{H_1 H_4}{1 + H_2 H_3 H_4 H_5}$$



Question 19.

$$\begin{split} H_U(p) & = & \left. \frac{\Omega_m(p)}{U_c(p)} \right|_{C_r(p)=0} = \frac{\frac{K}{R_m + pL_m} \cdot \frac{1}{J_{eq} \cdot p}}{1 + \frac{K^2}{R_m + pL_m} \cdot \frac{1}{J_{eq} \cdot p}} = \frac{K}{K^2 + (R_m + pL_m) J_{eq} \cdot p} \\ H_U(p) & = & \frac{\frac{1}{K}}{1 + \frac{R_m J_{eq}}{K^2} \cdot p + \frac{J_{eq} L_m}{K^2} \cdot p^2} \end{split}$$

Question 20.

$$K_v = \frac{1}{K}$$
;  $\omega_0 = \frac{K}{\sqrt{J_{eq}L_m}}$ ;  $z = \frac{R_m}{2K}\sqrt{\frac{J_{eq}}{L_m}}$   
 $K_v \simeq \frac{1}{0, 12} \simeq 8, 3 \text{ rad} \cdot \text{s}^{-1} \cdot \text{V}^{-1}$   
 $\omega_0 \simeq \frac{0, 12}{\sqrt{0, 1 \times 60 \cdot 10^{-3}}} \simeq 1, 6 \text{ rad/s}$   
 $z \simeq \frac{0, 15}{2 \times 0, 12}\sqrt{\frac{0, 1}{60 \cdot 10^{-3}}} \simeq 0, 8$ 

#### Question 21.

Pour ce modèle de deuxième ordre nous pouvons estimer le temps de réponse à 5% à l'aide de l'abaque fourni :

$$\omega_0 \mathrm{tr}_{5\%} \simeq 3, 5 \Rightarrow \mathrm{tr}_{5\%} \simeq \frac{3,5}{1,55} \simeq 2, 3\,\mathrm{s}$$

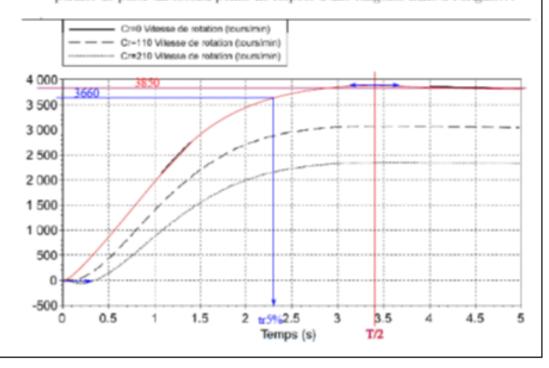
$$D_{1\%}(z=0,8) \simeq 1,5\%$$

Le tr<sub>5%</sub> estimé ici est inférieur au 3 s indiqué dans le diagramme des exigences.





Question-38 Le temps du 1<sup>er</sup> dépassement :  $\frac{T}{2} \simeq \frac{\pi}{1,55\sqrt{1-0,8^2}} \simeq 3,4\,\mathrm{s}$  ainsi que l'amplitude de ce premier dépassement :  $D_{1\%}(z=0,8) \simeq \frac{1,5}{100} \times 3850 \simeq 58\,\mathrm{tr/min}$  nous permet de placer un point... Le temps de réponse à 5% (0,95 × 3850  $\simeq$  3660 tr/min) permet de poser un second point. Le respect d'une tangente nulle à l'origine...



#### Question 23.

Le temps d'accélération — que j'interprète comme le temps du premier dépassement — ne semble pas modifié. Naturellement la vitesse maximale dépend fortement de la pente. La vitesse maximale pour une pente de 40% est d'environ 2350 tr/min ce qui, conformément au diagramme des exigences, reste supérieur au 50% de la vitesse maximale de 3850 tr/min atteint sur sol horizontal.