

## DM 1

## Cisaille à découpe au vol

D'après P. Dubois, C. Gamelon.

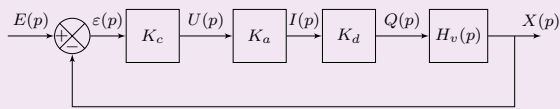
Savoirs et compétences :

## Mise en situation

## Schéma-bloc du système

**Question 1** Représenter le schéma-blocs du système. Indiquer les grandeurs d'entrée et de sortie de chaque bloc.

## Correction



## Fonction de transfert de l'ensemble vérin et charge

## Équation de comportement dynamique

## Fonction de transfert du vérin

**Question 2** Transformer les deux équations précédentes dans le domaine de Laplace. En déduire l'expression de la fonction de transfert :  $H_v(p) = \frac{X(p)}{Q(p)}$ , que l'on mettra sous

la forme :  $H_v(p) = \frac{k}{p(ap^2 + bp + 1)}$ .

## Correction

D'une part,  $mp^2X(p) = S\Delta P(p) - fpX(p) \Leftrightarrow \frac{p(mp+f)}{S}X(p) = \Delta P(p)$ .

D'autre part :  $Q(p) = SpX(p) + \frac{V}{2B}p\Delta P(p) \Leftrightarrow 2B\frac{Q(p) - SpX(p)}{Vp} = \Delta P(p)$ .

On a donc :  $\frac{p(mp+f)}{S}X(p) = 2B\frac{Q(p) - SpX(p)}{Vp}$   
 $\Leftrightarrow \frac{p(mp+f)}{S}X(p) + \frac{2BSpX(p)}{Vp} = \frac{2BQ(p)}{Vp} \Leftrightarrow$   
 $\left(\frac{p(mp+f)}{S} + \frac{2BSp}{Vp}\right)\frac{Vp}{2B} = \frac{Q(p)}{X(p)}$

**Correction**  $\Leftrightarrow \left(\frac{p(mp+f)}{S} \frac{Vp}{2B} + Sp\right) = \frac{Q(p)}{X(p)}$ .

On a donc,  $H_v(p) = \frac{1}{p\left(\frac{(mp+f)}{S} \frac{Vp}{2B} + S\right)} =$

$\frac{1}{p\left(\frac{Vm}{2BS}p^2 + \frac{fV}{2BS}p + S\right)} = \frac{1/Q}{p\left(\frac{Vm}{2BS}p^2 + \frac{fV}{2BS^2}p + 1\right)}$ .

Au final,  $k = \frac{1}{Q}$ ,  $a = \frac{Vm}{2BS}$  et  $b = \frac{fV}{2BS^2}$ .

## Détermination des paramètres canoniques à partir du diagramme de Bode

**Question 3** Donner l'expression littérale du gain fréquentiel en décibel  $G_{dB}(\omega)$  en fonction des notations  $K_v$ ,  $\omega_0$  et  $\xi$ , (ne pas développer le dénominateur pour le calcul du module de  $H_v(j\omega)$ ). Quelle est sa valeur pour  $\omega = \omega_0$  ?

**Correction**  $H_v(j\omega) = \frac{K_v}{j\omega \left(1 + \frac{2\xi}{\omega_0}j\omega - \frac{\omega^2}{\omega_0^2}\right)}$

En conséquence,

$$G_{dB}(\omega) = 20 \log \left| \frac{K_v}{j\omega \left(1 + \frac{2\xi}{\omega_0}j\omega - \frac{\omega^2}{\omega_0^2}\right)} \right|$$

$$= 20 \log K_v - 20 \log |j\omega| - 20 \log \left| 1 + \frac{2\xi}{\omega_0}j\omega - \frac{\omega^2}{\omega_0^2} \right|$$

$$= 20 \log K_v - 20 \log \omega - 20 \log \sqrt{\left(1 - \frac{\omega^2}{\omega_0^2}\right)^2 + \left(\frac{2\xi\omega}{\omega_0}\right)^2}$$

Au final,  $G_{dB}(\omega_0) = 20 \log K_v - 20 \log \omega_0 - 20 \log 2\xi$ .

**Question 4** Déterminer l'asymptote de la courbe de gain lorsque  $\omega_0$  tend vers 0. Quelle est sa pente ? Pour quelle valeur de  $\omega$  coupe-t-elle l'horizontale à 0 dB ?

**Correction** On a  $G_{dB}(\omega) = 20\log K_v - 20\log \omega - 20\log \left| \sqrt{\left(1 - \frac{\omega^2}{\omega_0^2}\right)^2 + \left(\frac{2\xi\omega}{\omega_0}\right)^2} \right|$ .

Lorsque  $\omega$  tend vers 0, le gain tend  $20\log K_v - 20\log \omega$ . La pente est donc de  $-20$  dB/decade. Elle coupe l'horizontale à 0 dB en  $\omega = K_v$ .

**Question 5** Déterminer l'asymptote de la courbe de gain lorsque  $\omega$  tend vers l'infini. Quelle est sa pente? Pour quelle valeur de  $\omega$  coupe-t-elle l'asymptote précédente?

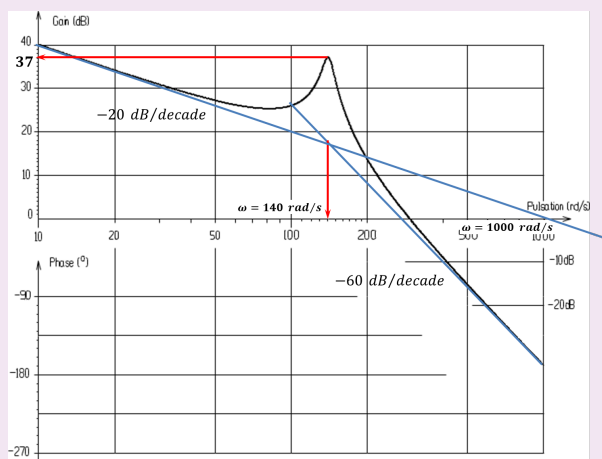
**Correction** On a  $G_{dB}(\omega) = 20\log K_v - 20\log \omega - 20\log \left| \sqrt{\left(1 - \frac{\omega^2}{\omega_0^2}\right)^2 + \left(\frac{2\xi\omega}{\omega_0}\right)^2} \right|$ .

Lorsque  $\omega$  tend vers l'infini, le gain tend  $20\log K_v - 20\log \omega$ ,  $G_{dB}$  tend vers  $20\log K_v - 20\log \omega - 20\log \frac{\omega^2}{\omega_0^2}$   
 $= 20\log K_v - 20\log \omega - 20\log \omega^2 + 20\log \omega_0^2 = 20\log K_v + 40\log \omega_0 - 60\log \omega$ .

L'intersection des deux asymptotes a lieu quand  $20\log K_v - 20\log \omega = 20\log K_v + 40\log \omega_0 - 60\log \omega$   
 $\Leftrightarrow \log \omega = \log \omega_0$ . Ainsi, l'intersection des asymptotes a lieu en  $\omega = \omega_0$ .

**Question 6** Dédurre des résultats précédents et du diagramme de Bode de  $H_v(p)$  donné sur la feuille réponse les valeurs des paramètres  $K_v$ ,  $\omega_0$  et  $\xi$  (on tracera les asymptotes avec leur pente réelle).

**Correction**



Par lecture du graphe, on obtient  $\omega_0 = 140$  rad/s et  $K_v = 1000$  s m<sup>-2</sup>.

$$G_{dB}(\omega_0) = 20\log K_v - 20\log \omega_0 - 20\log 2\xi \Leftrightarrow 37 = 20\log 1000 - 20\log 140 - 20\log 2\xi \Leftrightarrow 37 = 60 - 20\log 140 - 20\log 2\xi \Leftrightarrow \frac{37 - 60 + 20\log 140}{-20} = \log 2\xi \Leftrightarrow \xi \simeq 0,05.$$

**Question 7** Donner l'expression littérale de la phase  $\varphi(\omega)$  en fonction des notations  $\omega_0$  et  $\xi$ . Déterminer ses li-

mites lorsque  $\omega$  tend vers 0 et lorsque  $\omega$  tend vers l'infini. Tracer le diagramme asymptotique de phase. Calculer les valeurs de la phase en degrés pour la pulsation propre  $\omega_0$  puis pour 100 et 200 rad s<sup>-1</sup>. Tracer la courbe de phase.

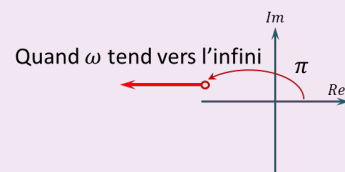
**Correction**

$$\varphi(\omega) = \arg K_v - \arg(j\omega) - \arg\left(1 + \frac{2\xi}{\omega_0}j\omega - \frac{\omega^2}{\omega_0^2}\right) = 0 - \frac{\pi}{2} - \arg\left(\left(1 - \frac{\omega^2}{\omega_0^2}\right) + \frac{2\xi\omega}{\omega_0}j\right)$$

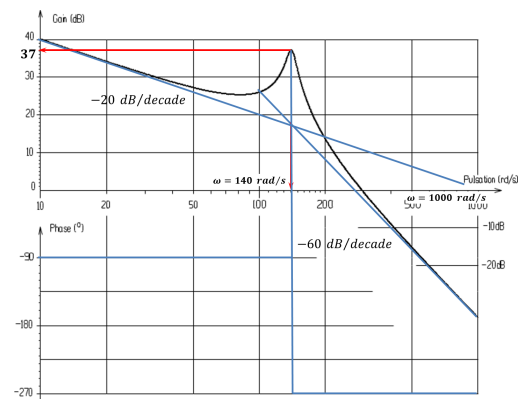
Lorsque  $\omega$  tend vers 0,  $\varphi(\omega)$  tend vers  $-\frac{\pi}{2}$ .

Lorsque  $\omega$  tend vers l'infini,  $-\arg\left(\left(1 - \frac{\omega^2}{\omega_0^2}\right) + \frac{2\xi\omega}{\omega_0}j\right)$  tend vers  $\pi$  donc  $-\arg(\dots)$  tend vers  $-\pi$ .

Explication graphique de prof de SII...



Au final, lorsque  $\omega$  tend vers l'infini,  $\varphi(\omega)$  tend vers  $-\frac{3\pi}{2}$ .



**Détermination des gains  $K_c$ ,  $K_a$  et  $K_d$**

**Question 8** Quelle valeur  $K$  doit-on donner au produit des gains  $K_c K_a K_d$  (préciser les unités). On note  $K_0$  le produit  $K K_v$  (gain en boucle ouverte). Quelle est la valeur de  $K_0$ ? Quelle est la marge de phase ainsi obtenue?

**Correction** Étant donné l'exigence demandée, le gain de la FTBO doit être de  $-6$  dB lorsque la phase vaut  $-180^\circ$ . On a déjà vu que pour cette phase, le gain décibel de  $H_v$  vaut 37 dB. Le gain dB vaut  $20\log K + 20\log |H_v|$ . On cherche donc  $K$  tel que  $20\log K + 20\log |H_v| = -6$ . Au final,  $K = 7 \cdot 10^{-3}$  m<sup>2</sup> s<sup>-1</sup>. Par suite,  $K_0 = 7$  s<sup>-1</sup>.

**Méthode** Cette question est un peu prématurée par rapport à notre avancée. Cependant, vous pouvez tenter d'appliquer la méthode suivante :

1. Déterminer le gain (en dB) pour lequel la phase vaut  $-180^\circ$ .
2. Chercher  $K$  tel que  $20 \log |FTBO| = -6$ .
3. Calculer  $K_0$ .

## Erreur de traînage

**Question 9** Donner l'expression de l'écart  $\varepsilon(p)$  en fonction de  $E(p)$  et  $H(p)$ . La tôle se déplace à vitesse constante  $v$ , quelle est la transformée  $E(p)$  de  $e(t)$  ? Donner l'expression de  $\varepsilon(p)$  en fonction de  $v$  et des paramètres canoniques.

**Correction** On peut redémontrer le résultat suivant :

$$\varepsilon(p) = \frac{E(p)}{1 + FTBO(p)} = \frac{E(p)}{1 + H(p)}.$$

$$\text{Exprimons } \varepsilon(p) : \varepsilon(p) = E(p) - X(p) = E(p) - H(p)\varepsilon(p); \text{ donc } \varepsilon(p)(1 + H(p)) = E(p) \iff \varepsilon(p) = \frac{E(p)}{1 + H(p)}.$$

Le consigne étant une vitesse, on a donc  $E(p) = \frac{v}{p^2}$ .

$$\text{On a donc : } \varepsilon(p) = \frac{v}{p^2} \frac{1}{1 + \frac{K_v K_c K_a K_d}{p \left( 1 + \frac{2\xi}{\omega_0} p + \frac{p^2}{\omega_0^2} \right)}}.$$

**Question 10** On appelle erreur de traînage  $\varepsilon_t$  la différence entre l'entrée et la sortie en régime permanent pour une entrée en rampe. Donner l'expression de  $\varepsilon_t$ . Faire l'application numérique avec  $v = 1 \text{ ms}^{-1}$  et  $K_0 = 7$  (unité SI).

**Correction** L'entrée en vitesse précédente correspondant à une entrée en rampe, on a donc  $\varepsilon_t = \lim_{t \rightarrow +\infty} \varepsilon(t) =$

$$\lim_{p \rightarrow 0} p \varepsilon(p) = \lim_{p \rightarrow 0} p \frac{v}{p^2} \frac{1}{1 + \frac{K_v K_c K_a K_d}{p \left( 1 + \frac{2\xi}{\omega_0} p + \frac{p^2}{\omega_0^2} \right)}} =$$

$$\lim_{p \rightarrow 0} \frac{v}{p + \frac{K_v K_c K_a K_d}{\left( 1 + \frac{2\xi}{\omega_0} p + \frac{p^2}{\omega_0^2} \right)}} = \frac{v}{K_v K_c K_a K_d} = 1/7 \text{ m} \simeq$$

0.14 m. Pour compenser cette erreur, il suffit de régler la butée de la tôle à découper.

## Identification temporelle

**Question 11** Déterminer l'expression de la réponse temporelle de ce système soumis à une entrée identique à celle de la cisaille (déplacement de la tôle à vitesse constante :  $v = 1 \text{ ms}^{-1}$ ).

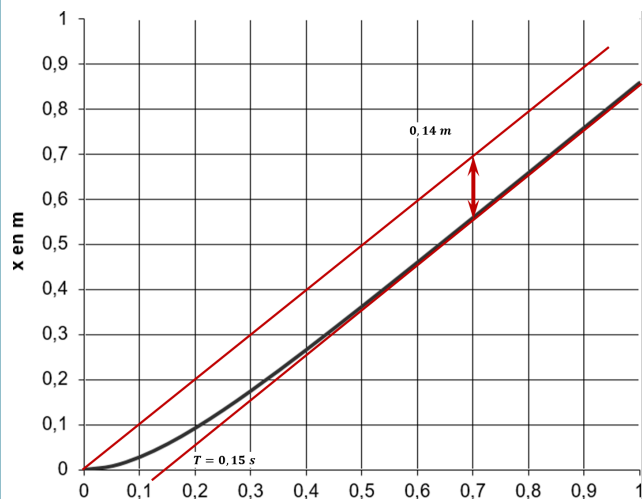
**Question 12** Déterminer les valeurs numériques de  $K_f$  et  $T$  à l'aide de relevés sur la courbe.

**Correction** Première solution : cf cours pour un système du premier ordre soumis à une rampe.

Seconde solution : se raccrocher à ce que l'on sait (peut-être) pour un premier ordre soumis à un échelon... en effet, la rampe peut être assimilée à un premier ordre intégré. Ainsi, pour un système du premier ordre soumis à un échelon d'amplitude  $v$ , la valeur finale est  $v K_f$ . Ainsi, en intégrant, la pente en régime permanent sera de  $v K_f$ .

Par lecture sur la courbe on obtient une pente de  $\frac{0,65}{0,7} = 0.93 \text{ m/s}$  soit  $K_f = 0,93$ .

Reste à savoir que l'asymptote coupe l'axe des abscisses en  $T$ . Après lecture,  $T = 0.15 \text{ s}$ .



**Question 13** Vérifier que l'on a la même erreur de traînage.

**Correction** Même erreur que précédemment.

**Question 14** Quel réglage peut-on envisager sur la cisaille pour compenser cette erreur ?

**Correction** Il est possible de décaler la butée de 14 cm et ainsi supprimer l'écart de traînage.