

Etablissement de fonctions de transfert à partir de relevés expérimentaux

Les deux relevés suivants, repérés A et B, correspondent à l'enregistrement de la montée en vitesse d'une machine à courant continu en charge, à partir de l'application d'une consigne de type échelon ou indice.

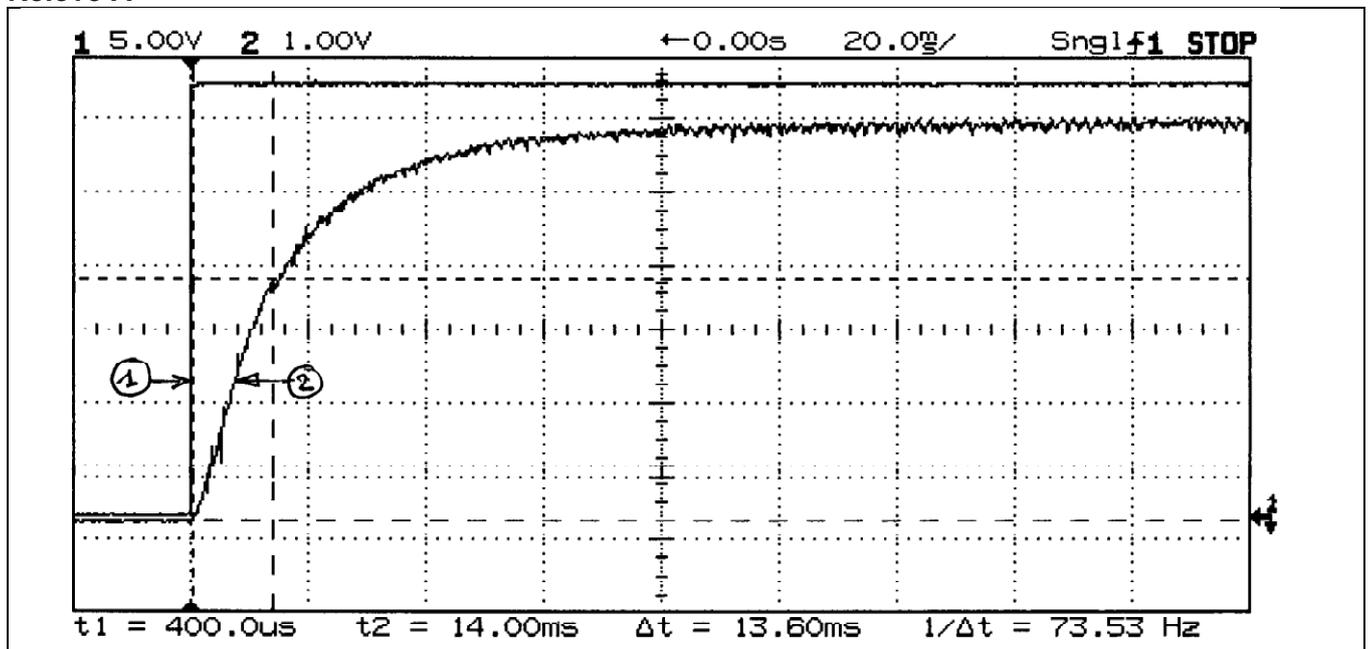
- La courbe 1, que l'on notera V_1 , correspond à l'entrée (consigne vitesse).
- La courbe 2, notée V_2 , à l'image de la vitesse captée à l'aide d'une dynamo tachymétrique de constante 0,01V/tr/min.

TRAVAIL DEMANDE :

Pour chacun des deux enregistrements :

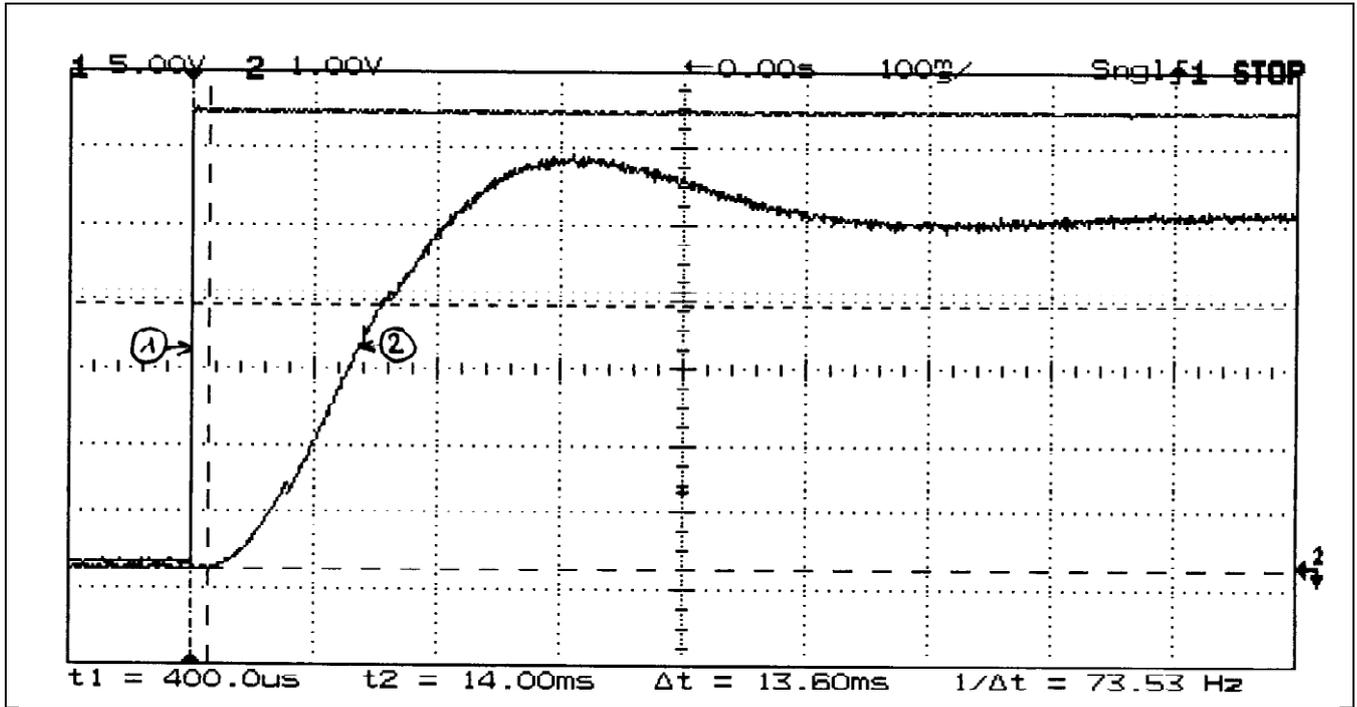
1. Après avoir précisé les échelles d'amplitude et de temps par carreaux, déterminer la valeur finale en volts de V_1 et V_2 et le temps de réponse à 5%. Déduire la vitesse finale de la MCC en rd/s.
2. Déterminer le mode dominant de la fonction de transfert et sa forme d'écriture canonique en introduisant les caractéristiques (K_0 , t , ω_0 , m ...) selon le mode retenu.
3. Qualifier alors le type de réponse fréquentielle du système.
4. Déterminer, à l'aide de relevés pertinents et en utilisant éventuellement les abaques fournis en cours, les caractéristiques (K_0 ...), propre à chacun des cas.
5. Exprimer alors les fonctions de transfert H_A et $H_B = V_2 / V_1$ de chacun des systèmes avec les valeurs numériques connues, en utilisant la notation fréquentielle ($j\omega$) puis celle de Laplace (p).
6. Si on note Ω la vitesse du moteur en rd/s représentée par V_2 , déterminer également les fonctions de transfert T_A et $T_B = \Omega / V_1$ sous forme fréquentielle.
7. Esquisser leurs tracés de Bode de gain et phase et déduire la bande passante à -3dB pour chaque cas.

Relevé A



Etablissement de fonctions de transfert à partir de relevés expérimentaux

Relevé B



Etablissement de fonctions de transfert à partir de relevés expérimentaux

Equivalence des spécifications fréquentielles et temporelles des systèmes d'ordre 1 et 2

Tout système linéaire donne une réponse fréquentielle ou temporelle correspondant à la somme de réponses élémentaires du premier et second ordre.

L'essentiel de la réponse dépend du **mode dominant**, c'est-à-dire le **plus lent**, qui est du premier ou second ordre, si bien qu'un système, même d'ordre élevé, peut être apparenté aux caractéristiques d'un système d'ordre 1 ou 2. On s'appuie ici sur les systèmes de type passe bas avec la notation de Laplace ($p = j\omega$).

Premier ordre :

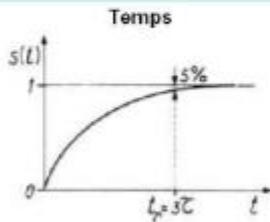
La caractéristique essentielle, observable expérimentalement, est la **constante de temps τ** .

Le **temps de réponse à 5%** est obtenu au bout de **3τ** , celui à 1% au bout de **5τ** .

On utilise la **pulsation de coupure $\omega_c = 1 / \tau$** pour la représentation fréquentielle.

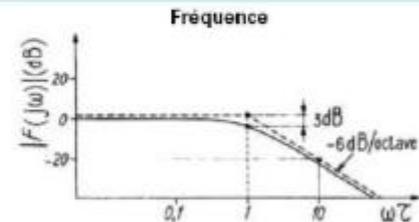
Systèmes du premier ordre

$$\text{Fonction de transfert } F(p) = \frac{1}{1 + \tau p}$$



réponse indicielle
 t_r temps de réponse à 5 %
 $s(t)$ sortie

$$t_r = 3\tau = \frac{3}{\omega_c} = \frac{\pi}{\omega_c}$$



réponse en fréquence (plan de Bode)
 ω_c pulsation de coupure : $\omega_c = 1/\tau$

Second ordre :

Pour ce type de système deux caractéristiques primordiales apparaissent dans les équations canoniques :

- La **pulsation naturelle** notée ici ω_n , ou plus souvent ω_o ,
- Le **coefficient d'amortissement** m ou z ou ζ (dzêta),

$$T(p) = \frac{1}{1 + \frac{2m}{\omega_n} p + \frac{1}{\omega_n^2} p^2} \quad \text{ou} \quad T(p) = \frac{1}{1 + \frac{2m}{\omega_o} p + \frac{1}{\omega_o^2} p^2}$$

Lors d'un **essai indiciel**, si l'amortissement est faible ($m < 1$), on observe expérimentalement la **pseudo pulsation ω_p** .

$$\omega_p = \omega_n \sqrt{1 - m^2} \quad \text{ou} \quad \omega_p = \omega_o \sqrt{1 - m^2}$$

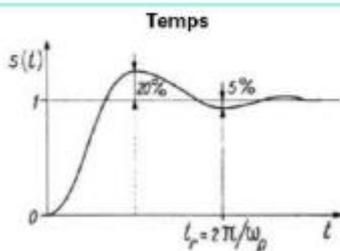
Si on effectue le **tracé de Bode** du gain de cette fonction, il peut apparaître une **résonance** c'est-à-dire un **extremum local** pour la **pulsation de résonance ω_r** .

La réponse fréquentielle d'un système d'ordre 2 est **résonante** seulement si le coefficient d'amortissement est inférieur à 0,707 ou $m < 1/\sqrt{2}$.

$$\omega_r = \omega_n \sqrt{1 - 2m^2} \quad \text{ou} \quad \omega_r = \omega_o \sqrt{1 - 2m^2}$$

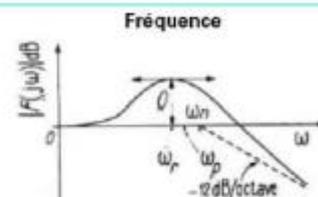
Systèmes du deuxième ordre

$$\text{Fonction de transfert } F(p) = \frac{1}{1 + 2z \frac{p}{\omega_n} + \frac{p^2}{\omega_n^2}}$$



réponse indicielle ($z = 0,43$)
 $\omega_p = \omega_n \sqrt{1 - z^2}$ pulsation propre
 ω_n pulsation naturelle

$$t_r = 2\pi/\omega_p$$



réponse en fréquence (plan de Bode)
pour $z = 0,43$, $Q = 2,3$ dB

Q coefficient de surtension

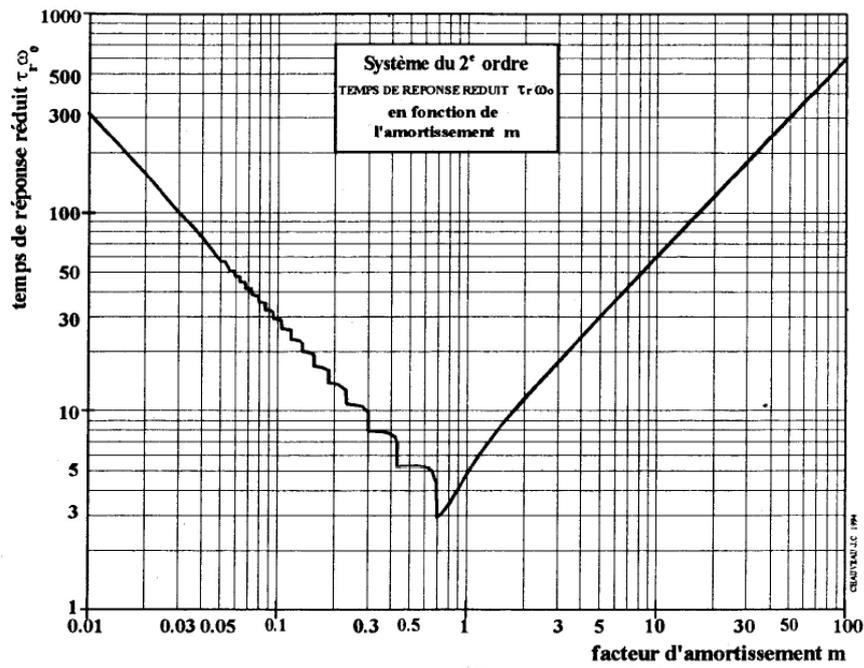
$$\omega_r \text{ pulsation de résonance : } \omega_r = \omega_n \sqrt{1 - 2z^2}$$

Etablissement de fonctions de transfert à partir de relevés expérimentaux

SYSTEME DU 2° ORDRE

$$T(p) = \frac{1}{\left(\frac{p}{\omega_0}\right)^2 + \frac{2m}{\omega_0} p + 1}$$

ABaque DU TEMPS DE REPONSE REDUIT



ABaque DES DEPASSEMENTS TRANSITOIRES (Réponse Indicielle)

