

LYCÉE LA MARTINIÈRE MONPLAISIR LYON

SCIENCES INDUSTRIELLES POUR L'INGÉNIEUR

CLASSE PRÉPARATOIRE M.P.S.I.

Année 2018 - 2019

C3: Analyse temporelle des systèmes asservis

C3-1 - Analyse temporelle des systemes asservis du 1er ordre

16 Octobre 2018

Table des matières

I	Système du premier ordre		1	
	1	Défin	itions	1
	2 Caractérisations de la réponse d'un système du premier ordre		3	
		a)	Réponse à un échelon	3
		b)	Réponse à une rampe :	5

Compétences

- Modéliser:
 - o Proposer un modèle de connaissance et de comportement :
 - > Systèmes linéaires continus et invariants;
 - > Signaux canoniques d'entrée;
 - > Schémas blocs;
 - > Modèles de comportement.
- Résoudre : Proposer une démarche de résolution et mettre en oeuvre la résolution analytique :
 - o Réponse fréquentielle des systèmes du 1er ordre
- Expérimenter: proposer, justifier et mettre en oeuvre un protocole expérimental
 - Prévoir les allures des réponses attendues;

I. Système du premier ordre

1 Définitions



Définition 1 : Système du premier ordre

On appelle **système du premier ordre** tout système linéaire, continu et invariant régi par une équation différentielle du premier degré de la forme :

$$\tau \frac{ds(t)}{dt} + s(t) = K e(t). \tag{1}$$



Remarque 1 :

Pour la suite du cours, on considérera que les ${\bf conditions}$ initiales ${\bf de}$ ${\bf s(t)}$ sont toujours nulles :

- pour une équation différentielle du premier ordre : s(t = 0) = 0;
- pour une équation différentielle du deuxième ordre : s'(t=0)=0



Propriété 1 :

La fonction de transfert de ces systèmes peut s'écrire sous la **forme canonique suivante** :

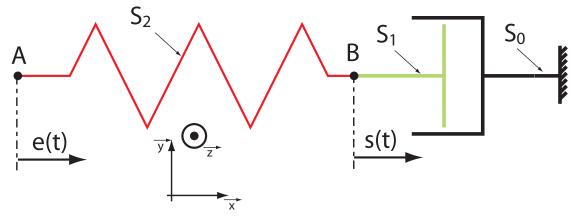
$$H(p) = \frac{K}{1 + \tau p} \tag{2}$$

où:

- τ : **constante de temps** (en s);
- K: gain statique (unité selon l'application).



Exemple 1 : Exemple : ressort de raideur k et amortisseur de coefficient c



On déplace l'extrémité A d'une longueur e(t). Le point B répond à ce déplacement en se déplaçant d'une longueur s(t). En isolant le solide S_1 de masse (m), on obtient le bilan des actions mécaniques extérieurs suivant \overrightarrow{x} :

• Le ressort S_2 de raideur k exerce un effort de rappel donné par sa valeur algébrique suivant \vec{x} ,

$$F_r = -k(s(t) - e(t)).$$

• L'amortisseur S_0 de coefficient de viscosité c exerce un effort de rappel donné par sa valeur algébrique suivant \vec{x} ,

$$F_c = -c \cdot \frac{ds(t)}{dt}.$$

• On néglige le poids du solide S_1 .

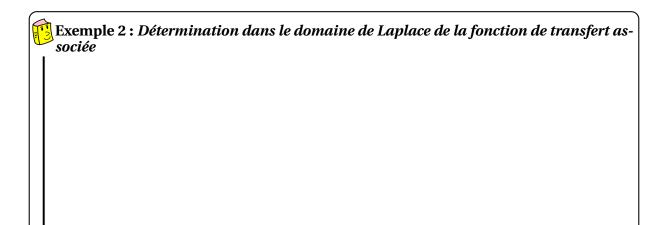
En appliquant le Principe Fondamental de la Dynamique suivant la direction \vec{x} , on obtient :

$$F_r + Fc = m \frac{d^2 s(t)}{dt^2}.$$

En négligeant la masse m (ce qui revient à négliger l'inertie), on obtient alors,

$$c\frac{ds(t)}{dt} + ks(t) = ke(t).$$
(3)

Cette équation différentielle de degré 1 caractérise un système du premier ordre. On considère que les conditions initiales sont nulles (s(t=0)=0).

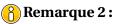


2 Caractérisations de la réponse d'un système du premier ordre

a) Réponse à un échelon

On cherche à calculer la réponse temporelle s(t) à un échelon e(t) d'amplitude e_0 :

$$e(t) = e_0 \cdot u(t)$$
.



Si $e_0 = 1$, la réponse e(t) est appelée **réponse indicielle**.

• **Équation de la réponse :** On cherche à calculer s(t) à partir de H(p) et E(p) :

$$E(p) = \frac{e_0}{p}$$

$$S(p) = H(p) \cdot E(p)$$

$$= \left(\frac{K}{1 + \tau p}\right) \frac{e_0}{p}$$

La décomposition en élément simple donne :

La transformée inverse donne :

On en déduit :

\$

Théorème 1 :

La réponse d'un système du $\mathbf{1}^{er}$ ordre à un échelon est de la forme :

$$s(t) = K \cdot e_0 \left(1 - e^{-t/\tau} \right) \cdot u(t).$$
(4)

Une représentation graphique est donnée en figure 1.

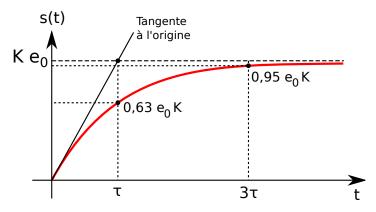


FIGURE 1 – Réponse indicielle d'un système du 1^{er} ordre

• Comportement asymptotique : On cherche à déterminer le comportement asymptotique (valeur et dérivée) de la réponse s(t) au voisinage de 0 et $+\infty$. Pour cela, on peut utiliser les théorèmes des valeurs limites :

Au voisinage de $+\infty$:

Au voisinage de 0 :

D'où la propriété:



Propriété 2 :

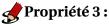
La réponse indicielle à un système du 1^{er} ordre possède :

- une **asymptote horizontale au voisinage de** $+\infty$ d'ordonnée à l'origine $K \cdot e_0$,
- une tangente à l'origine de coefficient directeur $\frac{K \cdot e_0}{\tau}$.
- **Rapidité :** La rapidité d'une réponse à un échelon peut se caractériser par rapport au **temps de réponse à** 5% (noté t_r).

$$s_{(t_r)} = K e_0 (1 - e^{-t_r/\tau}) = 0.95 K e_0$$

 $\Leftrightarrow t_r = -\tau \ln(0.05)$

avec $ln(0.05) \approx -3$. Ainsi:



Le temps de réponse à 5% d'un système du 1^{er} ordre soumis à un échelon vaut (environ) :

$$t_r \approx 3 \, \tau. \tag{5}$$

• **Précision** La précision de la réponse à un échelon peut être indiquée par **l'erreur statique**, noté ε_s . Elle s'obtient en recherchant l'écart au voisinage de $+\infty$:

$$\boxed{\varepsilon_{s} = \lim_{t \to +\infty} (e(t) - s(t))} \tag{6}$$



Attention :

Il convient d'abord de vérifier que e(t) et s(t) soient **homogènes** pour être comparables! Cela prend en compte aussi bien la nature des entrées-sorties, mais également l'amplification de la sortie par rapport à l'entrée. On prendra donc soit un gain unitaire (K = 1), soit l'équation 6 légèrement modifiée:

$$\varepsilon_{s} = \lim_{t \to +\infty} (K e(t) - s(t))$$
(7)

Pour illustrer cela, prenons un gain K = 1. D'après le raisonnement suivant :

$$\varepsilon_{s} = \lim_{t \to +\infty} (e(t) - s(t))$$

$$= \lim_{p \to 0} p \cdot (E(p) - H(p) \cdot E(p))$$

$$= \lim_{p \to 0} p \cdot E(p) \left(1 - \frac{1}{1 + \tau p}\right)$$

$$= \lim_{p \to 0} p \cdot \frac{e_{0}}{p} \left(1 - \frac{1}{1 + \tau p}\right)$$

$$= \lim_{p \to 0} e_{0} \left(1 - \frac{1}{1}\right)$$

$$= 0$$

Dans tous les cas, on déduit que :



Propriété 4:

L'erreur statique ε_s d'un système du 1^{er} ordre soumis à un échelon est nulle :

$$\varepsilon_s = 0.$$
 (8)

b) Réponse à une rampe :

Dans ce cas, l'entrée est une rampe :

$$e(t) = a t u(t)$$

• **Équation de la réponse :** On cherche à calculer s(t) à partir de H(p) et E(p) :

$$E(p) = \frac{a}{p^2}$$

$$S(p) = H(p)E(p)$$

$$= \left(\frac{K}{1+\tau p}\right) \frac{a}{p^2}$$

$$= K a \left(\frac{1}{p^2} - \frac{\tau}{p} + \frac{\tau^2}{1+\tau p}\right)$$

Après transformée inverse, on obtient :



Théorème 2:

La réponse d'un système du 1^{er} ordre soumis à une rampe est de la forme :

$$s(t) = K a \left(t + \tau \left(e^{-t/\tau} - 1 \right) \right) u(t).$$
(9)

• **Comportement asymptotique :** On cherche à déterminer le comportement asymptotique (valeur et dérivée) de la réponse s(t) au voisinage de 0 et +∞. Pour cela, on utilise les théorèmes des valeurs limites.

Au voisinage de $+\infty$:

Au voisinage de 0 :



Propriété 5:

La réponse d'un système du 1^{er} ordre à une rampe possède :

- une tangente horizontale au voisinage de 0,
- une asymptote oblique, de coefficient directeur $K\ a$.
- **Précision :** Comme pour le 1^{er} ordre, on mesure la précision en comparant l'entrée e(t) avec la sortie s(t). Toutefois, cette étude n'a de sens que si les deux grandeurs sont homogène, et notamment si le gain est unitaire (K = 1) ou
 que l'entrée est multipliée par le gain K. Dans le cas contraire, l'asymptote de s(t) ne sera pas parallèle à e(t) et les
 deux grandeurs ne seront pas comparables.

Pour K = 1 (voir fig.2), on trouve:

$$\boxed{\epsilon_{\nu} = a \, \tau.} \tag{10}$$

• **Rapidité :** La rapidité d'une réponse à une rampe peut se caractériser par un **retard de traînage** r_t (voir fig.2). Dans le cas d'un système du 1^{er} ordre :

$$\boxed{r_t = \tau.} \tag{11}$$

au final :

Propriété 6 :

La réponse à une rampe d'un système du $1^{\it er}$ ordre de gain unitaire possède :

- une asymptote oblique d'équation $y_{(t)} = a (t \tau)$ au voisinage de $+\infty$.
- une tangente horizontale au voisinage de 0.

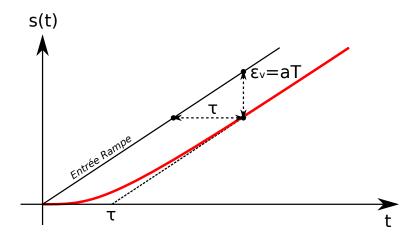


FIGURE 2 – Réponse à une rampe d'un système du 1^{er} ordre (ici K=1)