



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

C6 : Analyse temporelle des systèmes asservis C6-1: Analyse temporelle des systemes asservis du 1er ordre

Émilien DURIE

Lycée La Martinière Monplaisir Lyon Classe de MPSI 8 Mars 2022

Émilien DURIE





Plan

- Définitions
 - Système du premier ordre
 - Exemple du cours

- Caractérisations de la réponse d'un système du premier ordre
 - Réponse à un échelon
 - Réponse à une rampe





Plan

- Définitions
 - Système du premier ordre
 - Exemple du cours

- Caractérisations de la réponse d'un système du premier ordre
 - Réponse à un échelon
 - Réponse à une rampe







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 :

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

Remarque

Pour la suite du cours, on considérera que les conditions initiales de 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







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 :

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

Remarque

Pour la suite du cours, on considérera que les conditions initiales de 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







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 :

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

Remarque

Pour la suite du cours, on considérera que les conditions initiales de s(t) sont touiours nulles :

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







Propriété

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)







Propriété

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).







Propriété

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).

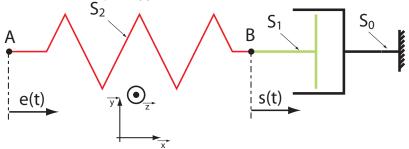






Exemple : ressort de raideur k et amortisseur de coefficient c

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).

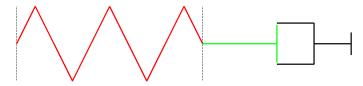






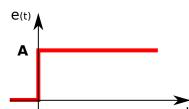
Exemple : ressort de raideur k et amortisseur de coefficient c

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).



On impose un échelon sur le déplacement e(t):

$$e(t = 0) = 0$$







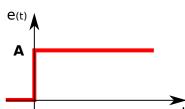
Exemple : ressort de raideur k et amortisseur de coefficient c

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).



On impose un échelon sur le déplacement e(t):

$$e(t = 0^+) = e0$$



Émilien DURIF





Exemple : ressort de raideur k et amortisseur de coefficient c

Question : Comment le système va répondre ?

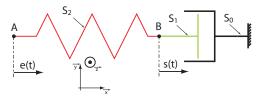
Système oscillant

Système amorti





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 \overrightarrow{x} .

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

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

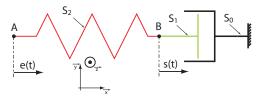
• On néglige le poids du solide S_1 .







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 $\overrightarrow{\chi}$.

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

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

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

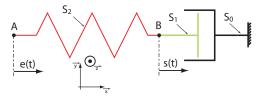
Émilien DURIE 8/26







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 \overrightarrow{x} .

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

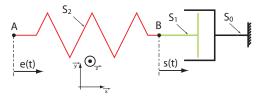
 L'amortisseur S₀ de coefficient de viscosité c exerce un effort de rappel donné par sa valeur algébrique suivant X,

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

• On néglige le poids du solide S_1 .



Exemple : ressort de raideur k et amortisseur de coefficient c



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

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

ullet 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)

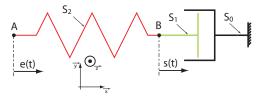
• Cette équation différentielle de degré 1 caractérise un système du premier ordre.

• On considère que les conditions initiales sont nulles (s(t=0)=0).





Exemple : ressort de raideur k et amortisseur de coefficient c



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

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

 \bullet 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.

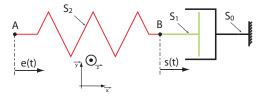
• On considère que les conditions initiales sont nulles (s(t=0)=0).







Exemple : ressort de raideur k et amortisseur de coefficient c



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

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

 \bullet 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)

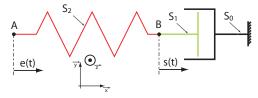
- Cette équation différentielle de degré 1 caractérise un système du premier ordre.
- On considère que les conditions initiales sont nulles (s(t=0)=0).







Exemple : ressort de raideur k et amortisseur de coefficient c



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

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

 \bullet 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).







Détermination dans le domaine de Laplace de la fonction de transfert associée

• Dans le domaine de Laplace on obtient :

$$c \cdot p \cdot S(p) + kS(p) = kE(p)$$

On obtient alors,

$$H(p) = \frac{S(p)}{E(p)} = \frac{k}{k + c \cdot p}$$

• qui s'écrit sous la forme canonique :

$$H(p) = \frac{S(p)}{E(p)} = \frac{1}{1 + \frac{c}{L} \cdot p}$$

• On peut alors identifier la forme canonique avec les coefficients :

•
$$\tau = \frac{c}{k}$$

Émilien DURIE







Détermination dans le domaine de Laplace de la fonction de transfert associée

• Dans le domaine de Laplace on obtient :

$$c \cdot p \cdot S(p) + kS(p) = kE(p).$$

On obtient alors,

$$H(p) = \frac{S(p)}{E(p)} = \frac{k}{k + c \cdot p}$$

• qui s'écrit sous la forme canonique :

$$H(p) = \frac{S(p)}{E(p)} = \frac{1}{1 + \frac{c}{L} \cdot p}$$

• On peut alors identifier la forme canonique avec les coefficients :

•
$$\tau = \frac{c}{k}$$

Émilien DURIF





Détermination dans le domaine de Laplace de la fonction de transfert associée

• Dans le domaine de Laplace on obtient :

$$c \cdot p \cdot S(p) + kS(p) = kE(p).$$

· On obtient alors,

$$H(p) = \frac{S(p)}{E(p)} = \frac{k}{k + c \cdot p};$$

• qui s'écrit sous la forme canonique :

$$H(p) = \frac{S(p)}{E(p)} = \frac{1}{1 + \frac{c}{L} \cdot p}$$

• On peut alors identifier la forme canonique avec les coefficients :

•
$$\tau = \frac{c}{k}$$

Émilien DURIE





Détermination dans le domaine de Laplace de la fonction de transfert associée

• Dans le domaine de Laplace on obtient :

$$c \cdot p \cdot S(p) + kS(p) = kE(p).$$

· On obtient alors,

$$H(p) = \frac{S(p)}{E(p)} = \frac{k}{k + c \cdot p};$$

• qui s'écrit sous la forme canonique :

$$H(p) = \frac{S(p)}{E(p)} = \frac{1}{1 + \frac{c}{L} \cdot p};$$

• On peut alors identifier la forme canonique avec les coefficients :

•
$$\tau = \frac{c}{k}$$

Émilien DURIF 10







Détermination dans le domaine de Laplace de la fonction de transfert associée

• Dans le domaine de Laplace on obtient :

$$c \cdot p \cdot S(p) + kS(p) = kE(p).$$

On obtient alors.

$$H(p) = \frac{S(p)}{E(p)} = \frac{k}{k + c \cdot p};$$

• qui s'écrit sous la forme canonique :

$$H(p) = \frac{S(p)}{E(p)} = \frac{1}{1 + \frac{c}{L} \cdot p};$$

- On peut alors identifier la forme canonique avec les coefficients :
 - $\tau = \frac{c}{k}$ K = 1



Plan

- Définitions
 - Système du premier ordre
 - Exemple du cours

- Caractérisations de la réponse d'un système du premier ordre
 - Réponse à un échelon
 - Réponse à une rampe





Réponse indicielle

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

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):

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

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

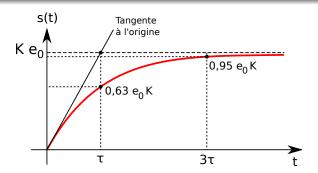
$$= \left(\frac{K}{1 + \tau p}\right) \frac{e_0}{p}$$



Réponse à un échelon

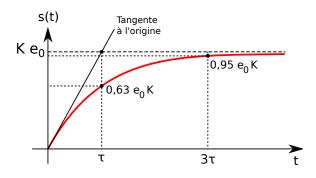
La réponse d'un système du 1^{er} ordre à un échelon est de la forme :

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









Au voisinage de $+\infty$:

$$\lim_{t\to+\infty} s(t) = \dots$$

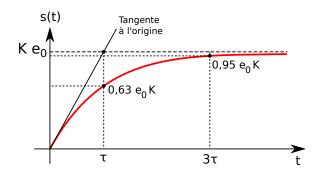
Au voisinage de 0 :

$$\lim_{t\to 0} s(t) = \dots$$

Émilien DURIF 14/26







$$\lim_{t \to +\infty} s(t) = \lim_{p \to 0} p \cdot S(p)$$

$$= Ke_0$$

$$\lim_{t \to +\infty} \frac{ds(t)}{dt} = \lim_{p \to 0} p^2 \cdot S(p)$$

$$= 0$$

$$\lim_{t \to 0} s(t) = \lim_{p \to +\infty} p \cdot S(p)$$

$$= 0$$

$$\lim_{t \to 0} \frac{ds(t)}{dt} = \lim_{p \to +\infty} p^2 \cdot S(p)$$

$$= \frac{K \cdot e_0}{e^{-\frac{t}{2}}}$$

Émilien DURIF 14/26









Propriétés

- La réponse indicielle à un système du 1^{er} ordre possède :
 - ullet une asymptote horizontale au voisinage de $+\infty$ d'ordonnée à l'origine $K\cdot e_0$,
 - une tangente à l'origine de coefficient directeur $\frac{K \cdot e_0}{\tau}$.
- La rapidité d'une réponse à un échelon pour un premier ordre est quantifiée par le temps de réponse à 5% (noté t_r) :

$$t_r \approx 3 \ \tau.$$
 (5)

• 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 $+\infty$:

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

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

$$\varepsilon_s = 0.$$
 (7)

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

Système du premier ordre : caractérisation de la réponse à un échelon

Démonstration de la rapidité

Calculons le temps de réponse à 5% pour un premier ordre

Émilien DURIF 16/26

Démonstration de la rapidité

$$s_{(t_r)} = K e_0 \left(1 - e^{-t_r/\tau} \right) = 0,95 K e_0$$

 $\Leftrightarrow t_r = -\tau \ln(0,05)$

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

Émilien DURIF 16/26



Démonstration de la précision

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

Démonstration de la précision

$$\begin{split} \varepsilon_s &= \lim_{t \to +\infty} \left(e(t) - s(t) \right) = \lim_{p \to 0} p \cdot \left(E(p) - H(p) \cdot E(p) \right) \\ &= \lim_{p \to 0} p \cdot E(p) \left(1 - \frac{1}{1 + \tau p} \right) = \lim_{p \to 0} p \cdot \frac{e_0}{p} \left(1 - \frac{1}{1 + \tau p} \right) \\ &= \lim_{p \to 0} e_0 \left(1 - \frac{1}{1} \right) = 0 \end{split}$$

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

Système du premier ordre : caractérisation de la réponse à un échelon

Attention

Verifier l'homogénéité!!!

$$\varepsilon_s = \lim_{t \to +\infty} (K \ e(t) - s(t)). \tag{8}$$

Dans tous les cas

$$\varepsilon_s = 0.$$
 (9)



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

Système du premier ordre : caractérisation de la réponse à un échelon







Équation de la réponse

On cherche à calculer s(t) à partir de H(p) et E(p):

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

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

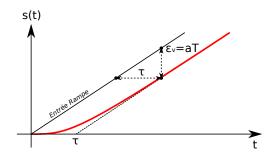
Après transformée inverse, on obtient :

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

$$s(t) = K a \left(t + \tau \left(e^{-t/\tau} - 1\right)\right) u(t). \tag{10}$$







Au voisinage de $+\infty$:

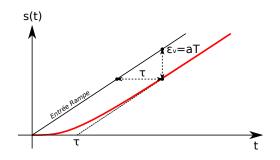
$$\lim_{t\to+\infty} s(t) = \dots$$

Au voisinage de 0 :

$$\lim_{t\to 0} s(t) = \dots$$







Au voisinage de $+\infty$:

$$\lim_{t \to +\infty} s(t) = \lim_{p \to 0} p \ S(p)$$

$$= \lim_{p \to 0} \frac{K \ a}{p (1 + \tau p)}$$

$$= +\infty$$

$$\lim_{t \to +\infty} \frac{ds(t)}{dt} = K \ a$$

Au voisinage de 0 :

$$\lim_{t \to 0} s(t) = \lim_{p \to +\infty} p \ S(p)$$

$$= \lim_{p \to +\infty} \frac{K \ a}{p (1 + \tau p)}$$

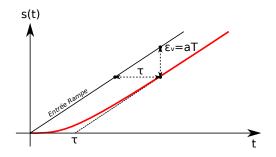
$$= 0$$

$$\lim_{p \to +\infty} \frac{ds(t)}{dt} = 0$$

Émilien DURIF 21,





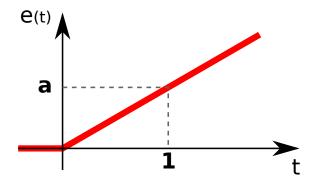


Propriétés

- une tangente horizontale au voisinage de 0,
- une asymptote oblique, de coefficient directeur K a.











Propriétés

- ullet 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 car une asymptote oblique d'équation $y_{(t)} = a \ (t \tau)$ au voisinage de $+\infty$.
- • Précision : Pour K = 1, on trouve :

$$\varepsilon_{v} = a \, \tau. \tag{11}$$

• • Rapidité : La rapidité d'une réponse à une rampe d'un système du 1^{er} ordre peut se caractériser par un **retard de traînage** r_t :

$$\boxed{r_t = \tau.} \tag{12}$$





Réponse à une impulsion :

On considère maintenant un dirac :

$$e(t) = a \cdot \delta t$$
.

Équation de la réponse

On cherche à calculer s(t) à partir de H(p) et E(p):

$$E(p) = 1$$

$$S(p) = H(p)E(p) = \left(\frac{K}{1+\tau p}\right) \times 1 = \frac{K}{\tau} \left(\frac{1}{\frac{1}{\tau}+p}\right)$$

Après transformée inverse, on obtient :

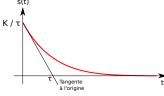
la réponse temporelle d'un système du 1^{er} ordre à une impulsion a pour équation :

$$s(t) = \frac{K}{\tau} e^{-t/\tau}.$$
 (13)





Système du premier ordre : caractérisation de la réponse à une impulsion $\mathbf{s}(\mathbf{t})$



Au voisinage de $+\infty$:

$$\lim_{t\to+\infty} s(t) = \dots$$

Au voisinage de 0 :

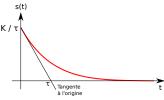
$$\lim_{t\to 0} s(t) = \dots$$







Système du premier ordre : caractérisation de la réponse à une impulsion s(t)



Au voisinage de 0 :

Au voisinage de
$$+\infty$$
 :

$$\lim_{t \to +\infty} s(t) = \lim_{p \to 0} p S(p)$$

$$= \lim_{p \to 0} \frac{K p}{1 + \tau p}$$

$$= 0$$

$$\lim_{t \to +\infty} \frac{ds(t)}{dt} = 0$$

$$\lim_{t\to 0} s(t) = \lim_{p\to +\infty} p \ S(p)$$

$$= \lim_{p \to +\infty} \frac{K p}{1 + \tau p}$$

$$= \frac{K}{\tau}$$

$$\lim_{t \to 0} \frac{ds(t)}{dt} = \lim_{p \to +\infty} p \left[p \frac{K}{1 + \tau p} - \frac{K}{\tau} \right]$$

$$= \lim_{p \to +\infty} p \left[\frac{pK\tau - K - pK\tau}{\tau (1 + \tau p)} \right] = \lim_{p \to +\infty} -\frac{-K p}{\tau (1 + \tau p)}$$

 $=-\frac{K}{}$





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

Système du premier ordre : caractérisation de la réponse à une impulsion

Propriétés

La réponse d'une système du 1^{er} ordre sollicité par un Dirac possède :

- une asymptote horizontale d'équation s(t) = 0 au voisinage de $+\infty$,
- une tangente d'équation d'équation $s(t) = -\frac{K}{\pi^2}t + \frac{K}{\pi}$ au voisinage de 0.