



# C3 : Analyse temporelle des systèmes asservis C3-1 : Analyse temporelle des systèmes asservis du 1er ordre

Émilien DURIF

Lycée La Martinière Monplaisir Lyon Classe de PSI 15 Octobre 2019







- 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







- 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 :

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

#### 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:

- $\tau$  : 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:

- $\tau$  : constante de temps (en s);







### 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:

•  $\tau$  : constante de temps (en s);

• K : gain statique (unité selon l'application).

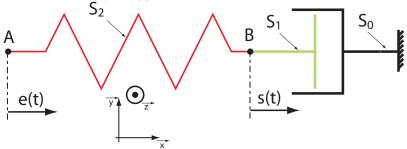
Émilien DURIE





### 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).

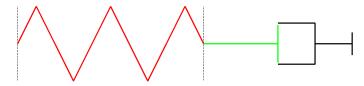






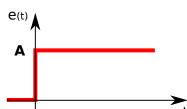
### Exemple : ressort de raideur k et amortisseur de coefficient c

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):

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

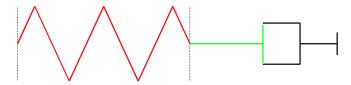






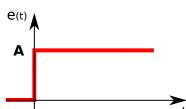
### Exemple : ressort de raideur k et amortisseur de coefficient c

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):

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







Exemple : ressort de raideur k et amortisseur de coefficient c

Question : Comment le système va répondre?

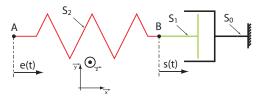
Système oscillant

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  $\overrightarrow{x}$ .

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

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

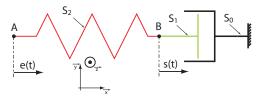
$$F_c = -c \cdot \frac{ds(t)}{dt}$$

• 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  $\overrightarrow{x}$ .

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

 L'amortisseur S<sub>0</sub> de coefficient de viscosité c exerce un effort de rappel donné par sa valeur algébrique suivant <del>X</del>,

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

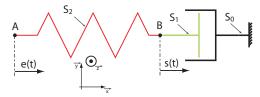
On néglige le poids du solide S<sub>1</sub>.







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 S<sub>0</sub> de coefficient de viscosité c exerce un effort de rappel donné par sa valeur algébrique suivant <del>X</del>,

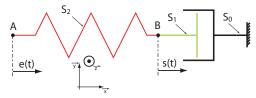
$$F_c = -c \cdot \frac{ds(t)}{dt}$$
.

• On néglige le poids du solide  $S_1$ .





Exemple : ressort de raideur k et amortisseur de coefficient c



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

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

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

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

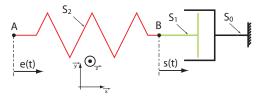
• Cette équation différentielle de degré 1 caractérise un système du premier ordre.

• 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.

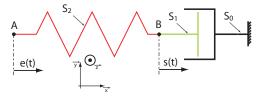
• On considère que les conditions initiales sont nulles (s(t=0)=0).







Exemple : ressort de raideur k et amortisseur de coefficient c



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)

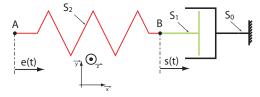
- Cette équation différentielle de degré 1 caractérise un système du premier ordre.
- On considère que les conditions initiales sont nulles (s(t=0)=0).







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 :

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

• 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 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 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 :
  - $\tau = \frac{c}{k}$  K = 1



#### Plan

- Définitions
  - Système du premier ordre
  - Exemple du cours

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

Émilien DURIF 11/2:





#### 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):

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

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

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





• Transformée inverse de :

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

La décomposition en élément simple donne :

$$S(p) = \frac{K \cdot e_0}{p} - \frac{K \cdot e_0}{\frac{1}{\tau} + p}$$

• La transformée inverse donne :

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

• On en déduit :

#### Réponse à un échelor

La réponse d'un système du 1<sup>er</sup> ordre à un échelon est de la forme

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





• Transformée inverse de :

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

• La décomposition en élément simple donne :

$$S(p) = \frac{K \cdot e_0}{p} - \frac{K \cdot e_0}{\frac{1}{\tau} + p}$$

• La transformée inverse donne :

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

• On en déduit :

#### Réponse à un échelor

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

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

Émilien DURIF 13,





• Transformée inverse de :

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

• La décomposition en élément simple donne :

$$S(p) = \frac{K \cdot e_0}{p} - \frac{K \cdot e_0}{\frac{1}{\tau} + p}$$

• La transformée inverse donne :

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

• On en déduit :

#### Réponse à un échelor

La réponse d'un système du 1<sup>er</sup> ordre à un échelon est de la forme

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





• Transformée inverse de :

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

• La décomposition en élément simple donne :

$$S(p) = \frac{K \cdot e_0}{p} - \frac{K \cdot e_0}{\frac{1}{\tau} + p}$$

• La transformée inverse donne :

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

• On en déduit :

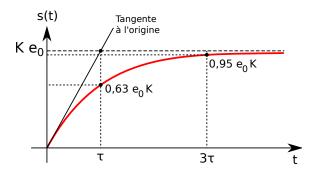
### Réponse à un échelon

La réponse d'un système du 1<sup>er</sup> ordre à un échelon est de la forme :

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







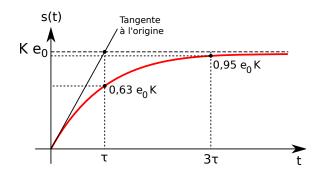
Au voisinage de  $+\infty$ :

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

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







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

$$= Ke_0$$

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

$$= 0$$

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

$$= 0$$

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

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





### Propriétés

- La réponse indicielle à un système du 1<sup>er</sup> 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  $\varepsilon_s$ . Elle s'obtient en recherchant l'écart au voisinage de  $+\infty$ :

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

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

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

Émilien DURIF 15,







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 16/23

### 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 16/23





### Démonstration de la précision

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

#### Démonstration de la précision

$$\varepsilon_{s} = \lim_{t \to +\infty} (e(t) - s(t)) = \lim_{p \to 0} p \cdot (E(p) - H(p) \cdot E(p))$$

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

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

### Attention

Verifier l'homogénéité!!!

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

### 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





#### 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):

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

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

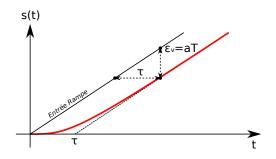
Après transformée inverse, on obtient :

La réponse d'un système du 1<sup>er</sup> 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 :

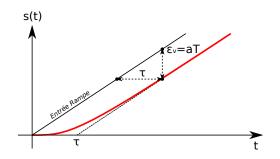
$$\lim_{t\to 0} s(t) = \dots$$

Émilien DURIF 21/2:









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 :

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

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

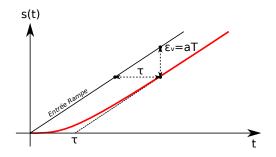
$$= 0$$

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

Émilien DURIF 21,







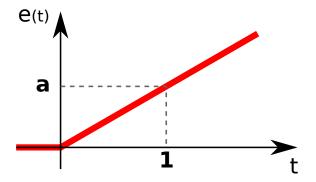
### Propriétés

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

Émilien DURIF











### 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**  $r_t$  :

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

Émilien DURIF 23/2: