

# Automatique continue

## Analyse des systèmes

Hugues Garnier

[hugues.garnier@univ-lorraine.fr](mailto:hugues.garnier@univ-lorraine.fr)

Version du 14 septembre 2020

## Plan du cours

- Chapitre 1 - Introduction à l'Automatique et modélisation des systèmes
- Chapitre 2 - Analyse des systèmes
  - Réponse indicielle - Indices de caractérisation
  - Réponses de quelques systèmes importants
  - Identification de quelques systèmes importants
- Chapitre 3 - Stabilité des systèmes
- Chapitre 4 - Systèmes bouclés : commande, stabilité et performances
- Chapitre 5 - Correcteurs standards et leurs réglages

# Analyse de systèmes dynamiques linéaires ?

L'objectif est de comprendre comment va réagir le système à des sollicitations de l'entrée. On distingue :

- **l'analyse temporelle** qui étudie le comportement transitoire du système suite à un changement brusque de l'entrée (type échelon) ;
- **l'analyse fréquentielle** (*ou harmonique*) qui étudie le comportement du système suite à une excitation de forme sinusoïdale

On se focalisera dans la suite sur **l'analyse temporelle**.

Un intérêt particulier est accordé aux **systèmes d'ordre un et deux**.

- De tels systèmes sont fréquemment rencontrés en pratique
- Des systèmes plus complexes peuvent souvent être approchés par des systèmes d'ordre un ou deux.

Leurs réponses temporelles doivent être parfaitement maîtrisées.

# Analyse de systèmes. Comment faire ?

L'analyse d'un système peut s'effectuer de manière :

- **expérimentale**

- On excite le système par un signal spécifique  $u(t)$  (type échelon ou rampe) et on relève sa réponse  $y(t)$

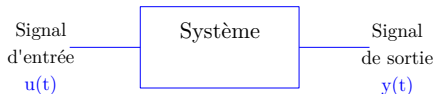
- **théorique**

- A partir de la connaissance de la fonction de transfert  $G(s)$  du système, la réponse  $Y(s)$  à n'importe quelle excitation  $U(s)$  est obtenue par :

$$Y(s) = G(s)U(s)$$

- La réponse  $y(t)$  peut être calculée analytiquement par transformée de Laplace inverse

# Analyse temporelle des systèmes



## Objectif

Analyser/caractériser la réponse  $y(t)$  du système à une entrée donnée  $u(t)$

## Signaux d'entrée usuels

- Impulsion de Dirac  $\delta(t)$  qui conduit à la **réponse impulsionnelle** (*impulse response*)
- Echelon  $A\Gamma(t)$  qui conduit à la **réponse indicielle** (*step response*)
- Rampe  $r(t)$  (*ne porte aucun nom particulier*)

# Réponse temporelle d'un système

## Décomposition de la réponse (celle souvent exploitée en Automatique)

- Réponse totale = réponse transitoire + réponse permanente

- Réponse (ou régime ou phase) transitoire

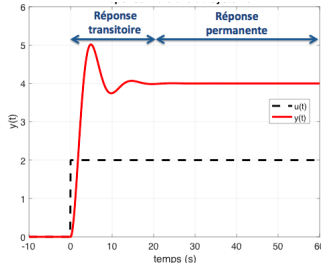
Pour un système stable, partie de la réponse où le système réagit à l'entrée ; elle est encadrée par deux états d'équilibre. C'est une caractéristique propre au système, qui ne dépend pas du type d'excitation

*Ex : accélération, freinage, temps de chauffe, ...*

- Réponse (ou régime ou phase) permanente

Partie de la réponse où l'équilibre est à nouveau atteint, après la réponse transitoire

*Ex : vitesse de croisière, ...*



# Réponse temporelle d'un système

Exemple : déterminer la réponse indicielle du système décrit par :

$$\dot{y}(t) + ay(t) = b\Gamma(t); \quad y(0) = y_0$$

La réponse indicielle s'écrit :

$$\underbrace{y(t)}_{\text{réponse totale}} = \underbrace{e^{-at}y_0\Gamma(t) - \frac{b}{a}e^{-at}\Gamma(t)}_{\text{réponse transitoire}} + \underbrace{\frac{b}{a}\Gamma(t)}_{\text{réponse permanente}}$$

Si  $y_0 = 0$  :

$$\underbrace{y(t)}_{\text{réponse totale}} = \underbrace{-\frac{b}{a}e^{-at}\Gamma(t)}_{\text{réponse transitoire}} + \underbrace{\frac{b}{a}\Gamma(t)}_{\text{réponse permanente}}$$

$$y(t) = \frac{b}{a}(1 - e^{-at})\Gamma(t)$$

# Réponse temporelle d'un système

## Intérêt particulier pour la réponse indicielle en Automatique

Visualisez la vidéo de Brian Douglas

*Control Systems in Practice, Part 9: The Step Response*

Analyser la réponse indicielle revient à :

- caractériser la réponse permanente en déterminant :
  - la valeur finale de la sortie :  $\lim_{t \rightarrow +\infty} y(t)$
  - le gain statique  $K$
- caractériser la réponse transitoire en déterminant les indices suivants
  - le temps de montée  $T_m^{x\%}$
  - le temps de réponse  $T_r^{x\%}$
  - l'instant du premier dépassement  $T_{D_1}$
  - la valeur du premier dépassement  $D_{1\%}$



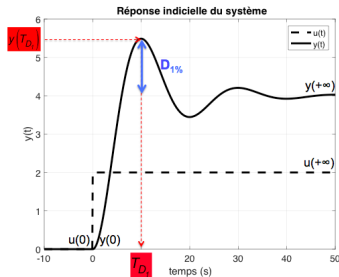
# Réponse indicielle

## Indice de caractérisation du régime permanent

Gain statique (*steady-state gain*)

Pour un système stable, c'est le rapport des variations de la sortie sur celle de l'entrée

$$K = \frac{y(\infty) - y(0)}{u(\infty) - u(0)}$$



## Indice de caractérisation du régime permanent

Gain statique (*steady-state gain*)

Si on connaît la fonction de transfert  $G(s)$  du système

$$K = \lim_{s \rightarrow 0} G(s)$$

*Démonstration.* Si les conditions initiales des signaux sont nulles  $y(0) = u(0) = 0$ , d'après le théorème de la valeur finale et la relation  $Y(s) = G(s)U(s)$  :

$$K = \frac{y(\infty) - y(0)}{u(\infty) - u(0)} = \frac{\lim_{t \rightarrow +\infty} y(t)}{\lim_{t \rightarrow +\infty} u(t)} = \frac{\lim_{s \rightarrow 0} sY(s)}{\lim_{s \rightarrow 0} sU(s)} = \frac{\lim_{s \rightarrow 0} sG(s)U(s)}{\lim_{s \rightarrow 0} sU(s)} = \lim_{s \rightarrow 0} G(s)$$

# Réponse indicielle

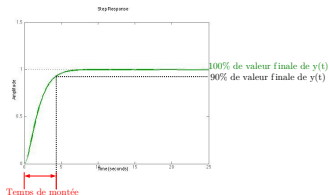
## Indices de caractérisation du régime transitoire

Temps de montée (*rise time*)

$T_m^{x\%}$  = : temps nécessaire pour que la sortie atteigne  $x$  % (exemple :  $x = 90$  % ou  $x = 100$  %) de la valeur finale de la réponse

- Rapidité du système

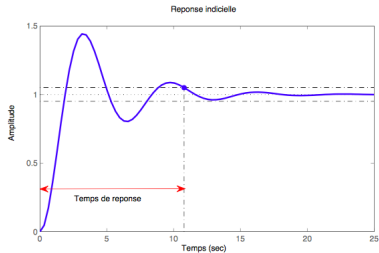
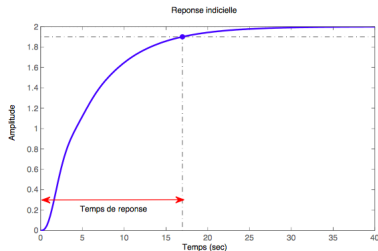
→ *Plus le temps de montée est court, plus le système est rapide.*



## Indices de caractérisation du régime transitoire

Temps de réponse (*settling time*)

$T_r^{x\%}$  : temps nécessaire pour que la sortie atteigne et reste à l'intérieur d'une zone de tolérance de  $\pm x \%$  autour de la valeur finale (exemple  $x = \pm 5 \%$ )

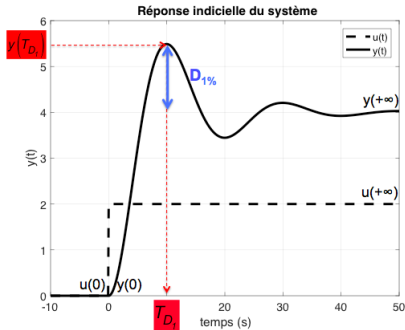


# Réponse indicielle

## Indices de caractérisation du régime transitoire

Instant du premier dépassement (ou du premier pic)

$T_{D_1}$  : Instant où la sortie atteint le premier dépassement (ou premier pic) si celui-ci a lieu.



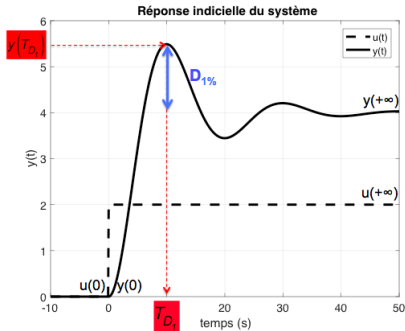
# Réponse indicielle

## Indices de caractérisation du régime transitoire

Valeur du premier dépassement (*overshoot*)

Différence relative entre la valeur du premier dépassement et la valeur finale, en pourcentage :

$$D_{1\%} = \frac{y(T_{D_1}) - y(\infty)}{y(\infty) - y(0)} \times 100$$

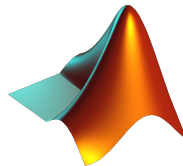


# Outil logiciel pour analyser les systèmes linéaires

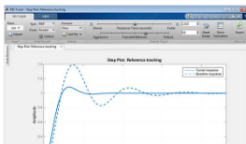
Matlab

Boîte à outils **Control**

[fr.mathworks.com/products/control.html](http://fr.mathworks.com/products/control.html)



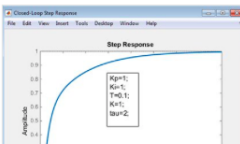
## Fonctionnalités



### Création et manipulation de modèles linéaires

Créez et manipulez les modèles de votre système de contrôle.

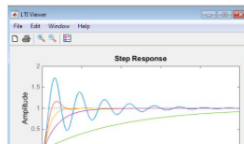
» En savoir plus



### Analyse de modèles

Utilisez l'application et les fonctions pour analyser des modèles linéaires.

» En savoir plus



### Concevoir et régler des systèmes de contrôle

Réglez de manière systématique les paramètres de votre système de contrôle à l'aide de techniques de conception SISO et MIMO.

» En savoir plus

# Quelques systèmes importants

## Gain pur

Fonction de transfert

$$G(s) = K$$

*Exemples*

- *Loi d'Ohm :  $u(t) = Ri(t)$*
- *Relation fondamentale de la dynamique :  $F(t) = ma(t)$*
- *Relation température/flux thermique :  $\theta(t) = R\Phi(t)$ , ...*



# Quelques systèmes importants

## Intégrateur du 1er ordre

Fonction de transfert

$$G(s) = \frac{1}{s}$$

Exemples

- Condensateur ( $u(t) = \frac{1}{C} \int i(t) dt$ )
- Réservoir hydraulique ( $P(t) = \frac{\rho g}{A} \int q(t) dt$ )
- Ressort mécanique ( $F(t) = k \int v(t) dt$ ), ...

# Quelques systèmes importants

## Système du 1er ordre

Fonction de transfert

$$G(s) = \frac{K}{1 + Ts}$$

## Paramètres caractéristiques d'un système du 1er ordre

- $K$  : gain statique (*steady-state gain*)
- $T$  : constante de temps (*time-constant*)

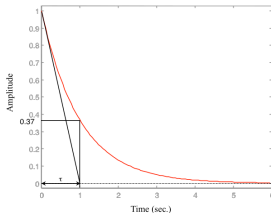
## Exemples

- Circuit électrique RC ( $RC\dot{y}(t) + y(t) = u(t)$ )
- Réservoir hydraulique ( $S\dot{h}(t) + ah(t) = q_e(t)$ )
- Four ( $C\dot{\theta}(t) + k\theta(t) = p(t)$ )

# Quelques systèmes importants

## Réponse **impulsionnelle** d'un système du 1er ordre

$$u(t) = \delta(t) \quad \longrightarrow \quad \boxed{G(s) = \frac{K}{1 + Ts}} \quad \longrightarrow \quad y(t) = \frac{K}{T} e^{-t/T} \Gamma(t)$$



- Régime transitoire : exponentielle amortie
- Régime permanent :  $\lim_{t \rightarrow +\infty} y(t) = 0$

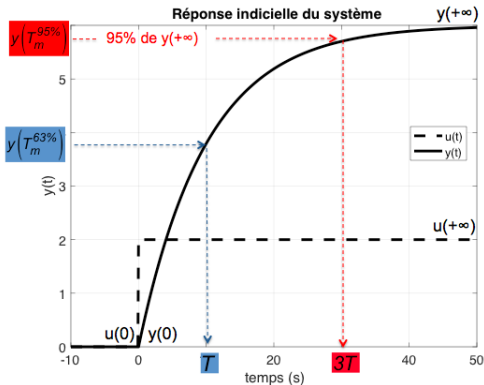
# Quelques systèmes importants

Réponse **indicielle** d'un système du 1er ordre : réponse **apériodique**

$$u(t) = A\Gamma(t) \quad \longrightarrow \quad G(s) = \frac{K}{1 + Ts} \quad \longrightarrow \quad y(t) = KA(1 - e^{-t/T})\Gamma(t)$$

$T_m^{63\%} = T$
$T_m^{95\%} \approx 3T$
$T_r^{5\%} = T_m^{95\%}$

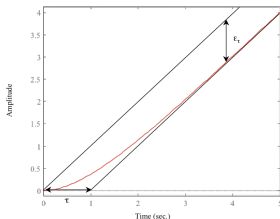
- Pente à l'origine non nulle
- Pas de dépassement



# Quelques systèmes importants

## Réponse à la rampe d'un système du 1er ordre

$$u(t) = r(t) \rightarrow \boxed{G(s) = \frac{K}{1 + Ts}} \rightarrow y(t) = K(t - T + Te^{-t/T})\Gamma(t)$$



# Quelques systèmes importants

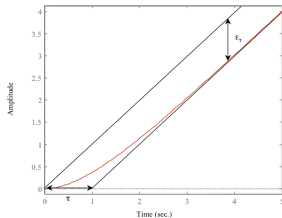
## Réponse à la rampe d'un système du 1er ordre

$$u(t) = r(t) \rightarrow \boxed{G(s) = \frac{K}{1 + Ts}} \rightarrow y(t) = K(t - T + Te^{-t/T})\Gamma(t)$$

Erreur de traînage

$$\varepsilon = \lim_{t \rightarrow +\infty} (u(t) - y(t)) = t - Kt + KT$$

$$\text{Si } K = 1, \quad \lim_{t \rightarrow +\infty} (u(t) - y(t)) = T$$

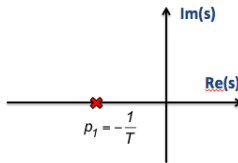


# Quelques systèmes importants

## Diagramme des pôles et des zéros d'un système du 1er ordre

$$G(s) = \frac{K}{1 + Ts}$$

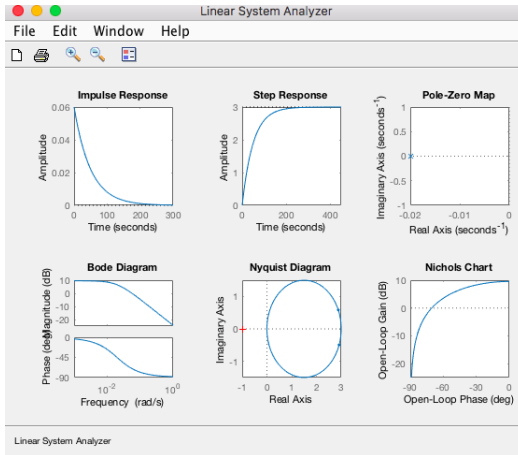
1 seul pôle :  $p_1 = -\frac{1}{T}$



- plus le pôle est proche de l'axe imaginaire, plus la constante de temps  $T$  est grande et plus le système est lent

# Outil logiciel pour analyser les systèmes linéaires

Sous Matlab : Itiview(tf(3,[50 1]))





# Quelques systèmes importants

## Système du 2nd ordre

### Fonction de transfert

$$G(s) = \frac{K}{\frac{s^2}{\omega_0^2} + 2\frac{z}{\omega_0}s + 1} = \frac{K\omega_0^2}{s^2 + 2z\omega_0s + \omega_0^2}$$

### Paramètres caractéristiques d'un système du 2nd ordre

- $K$  : gain statique (*steady-state gain*)
- $z$  : coefficient d'amortissement (*damping factor*) ( $z > 0$ )
- $\omega_0$  : pulsation propre non amortie (*undamped natural frequency*)

### Exemples

- Circuit électrique RLC
- Système mécanique masse-ressort-amortisseur

# Quelques systèmes importants

## Caractéristiques temporelles d'un système du 2nd ordre

### Réponse indicielle

$$u(t) = A\Gamma(t) \longrightarrow \boxed{G(s) = \frac{K\omega_0^2}{s^2 + 2z\omega_0 s + \omega_0^2}} \longrightarrow y(t) = ?$$

Réponse transitoire d'un système du 2nd ordre :

- pente à l'origine nulle
- la réponse dépend de  $z$  qui va déterminer le type de pôles (réels ou complexes conjugués) :

$$s^2 + 2z\omega_0 s + \omega_0^2 = 0$$

$$\Delta = 2\omega_0 \sqrt{z^2 - 1}$$

$\Rightarrow$  3 cas à considérer :  $z > 1$ ,  $z = 1$  et  $z < 1$

# Quelques systèmes importants

## Caractéristiques temporelles d'un système du 2nd ordre

Réponse indicielle pour  $z > 1$

$$u(t) = A\Gamma(t) \rightarrow \boxed{G(s) = \frac{K\omega_0^2}{s^2 + 2z\omega_0 s + \omega_0^2}} \rightarrow y(t) = KA \left( 1 + \frac{p_2}{p_1 - p_2} e^{p_1 t} + \frac{p_1}{p_1 - p_2} e^{p_2 t} \right) \Gamma(t)$$

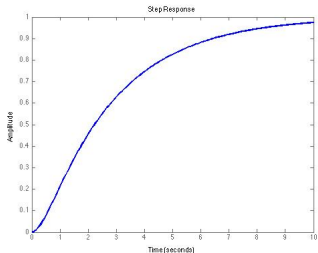
2 pôles réels :

$$p_1 = -z\omega_0 + \omega_0 \sqrt{z^2 - 1} = -\frac{1}{T_1}$$

$$p_2 = -z\omega_0 - \omega_0 \sqrt{z^2 - 1} = -\frac{1}{T_2}$$

- Réponse **apériodique**
- Mise en cascade de 2 systèmes du 1er ordre

$$G(s) = \frac{K}{(1 + T_1 s)(1 + T_2 s)}$$



# Quelques systèmes importants

## Caractéristiques temporelles d'un système du 2nd ordre

Réponse indicielle pour  $z = 1$

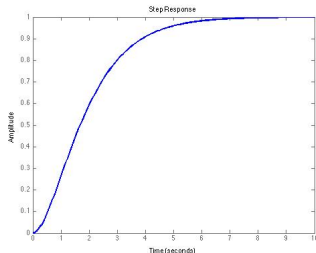
$$u(t) = A\Gamma(t) \longrightarrow \boxed{G(s) = \frac{K\omega_0^2}{s^2 + 2z\omega_0 s + \omega_0^2}} \longrightarrow y(t) = KA\left(1 - (1 + \omega_0 t)e^{-\omega_0 t}\right)\Gamma(t)$$

1 pôle réel double :

$$p_{1,2} = -\omega_0 = -\frac{1}{T}$$

- Réponse **apériodique critique**
- Mise en cascade de 2 systèmes du 1er ordre de même constante de temps

$$G(s) = \frac{K}{(1 + Ts)^2}$$



# Quelques systèmes importants

## Caractéristiques temporelles d'un système du 2nd ordre

Réponse indicielle pour  $z < 1$

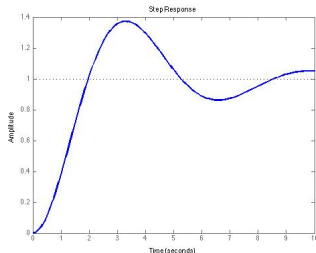
$$u(t) = A\Gamma(t) \longrightarrow \boxed{G(s) = \frac{K\omega_0^2}{s^2 + 2z\omega_0 s + \omega_0^2}} \longrightarrow y(t) = KA \left( 1 - \frac{1}{\sqrt{1-z^2}} e^{-z\omega_0 t} \sin(\omega_p t + \varphi) \right) \Gamma(t)$$

$$\omega_p = \omega_0 \sqrt{1 - z^2} \text{ et } \varphi = \arccos(z)$$

2 pôles complexes conjugués :

$$p_{1,2} = -z\omega_0 \pm j\omega_0 \sqrt{1 - z^2}$$

Réponse **pseudo-périodique** (oscillation)



# Quelques systèmes importants

## Réponse indicielle pour $z < 1$

### Quelques caractéristiques du régime pseudo-périodique

Valeur du 1er dépassement en %  $D_{1\%} = e^{\frac{-\pi z}{\sqrt{1-z^2}}} \times 100$

Instant du 1er dépassement  $T_{D1} = \frac{\pi}{\omega_0 \sqrt{1-z^2}}$

Valeur du  $n^{\text{ième}}$  dépassement en %  $D_{n\%} = -(-D_1)^n \times 100$

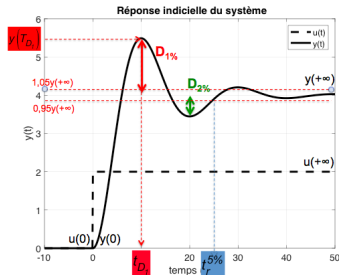
Instant du  $n^{\text{ième}}$  dépassement  $T_{Dn} = n T_{D1}$

Pseudo-période  $T_p = \frac{2\pi}{\omega_0 \sqrt{1-z^2}}$

Temps de réponse à 5 %  $T_r^{5\%} \approx \frac{3}{\omega_0 z}$

Temps de réponse à x %  $T_r^{x\%} = \frac{\ln\left(\frac{100}{x\sqrt{1-z^2}}\right)}{\omega_0 z}$

Temps de montée (100%)  $T_m^{100\%} = \frac{\pi - \arccos(z)}{\omega_0 \sqrt{1-z^2}}$



# Quelques systèmes importants

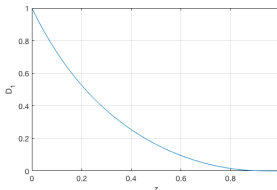
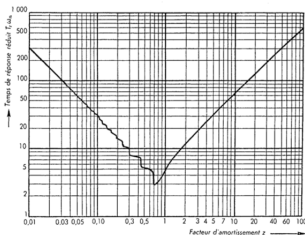
## Réponse indicielle pour $z < 1$

### Conception d'un régulateur

- On impose à la fonction de transfert du système bouclé de se comporter comme un modèle du 2nd ordre
- But : chercher  $z$  et  $\omega_0$  pour avoir  $D_{1\%}$  et  $t_{D1}$  souhaités

$$z = \sqrt{\frac{(\ln(D_1))^2}{(\ln(D_1))^2 + \pi^2}}, \quad \omega_0 = \frac{\pi}{t_{D1} \sqrt{1 - z^2}}$$

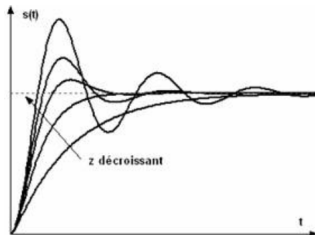
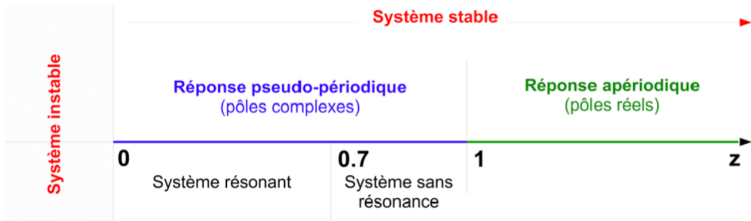
- Abaques donnant temps de réponse réduit ( $T_r^{5\%} \omega_0$ ) et  $D_1$  en fonction de  $z$



Pour un système du second ordre, le temps de réponse à 5% dépend à la fois de  $z$  et de  $\omega_0$ . C'est pourquoi il se détermine souvent à l'aide de la courbe de temps de réponse réduit  $T_r^{5\%} \omega_0$  qui ne dépend alors que de  $z$ .

# Quelques systèmes importants

## Caractéristiques des réponses indicielles d'un système du 2nd ordre



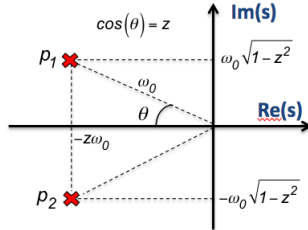
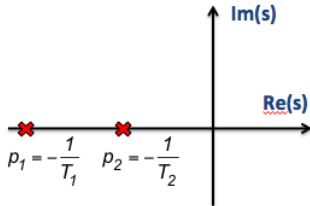


# Quelques systèmes importants

## Diagramme des pôles et des zéros d'un système du 2nd ordre

$$G(s) = \frac{K\omega_0^2}{s^2 + 2z\omega_0 s + \omega_0^2}$$

si  $z \geq 1$ ,  $p_{1,2} = -z\omega_0 \pm \omega_0\sqrt{1-z^2}$       si  $z < 1$ ,  $p_{1,2} = -z\omega_0 \pm j\omega_0\sqrt{1-z^2}$



- Si les pôles se déplacent verticalement

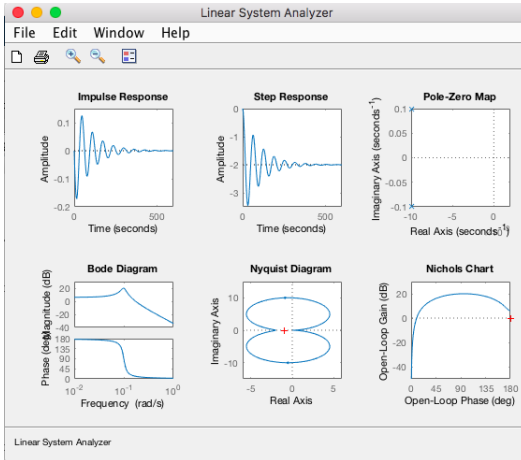
$$T_r^{5\%} \approx \frac{3}{\omega_0 z} \text{ reste constant}$$

- Si les pôles se déplacent horizontalement

$$T_{D1} = \frac{\pi}{\omega_0 \sqrt{1-z^2}} \text{ reste constant}$$

# Outil logiciel pour analyser les systèmes linéaires

Sous Matlab : `Itiview(tf(-0.02,[1 0.02 0.01]))`

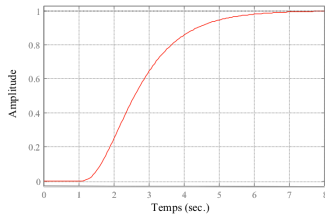


# Quelques systèmes importants

## Retard pur

Fonction de transfert

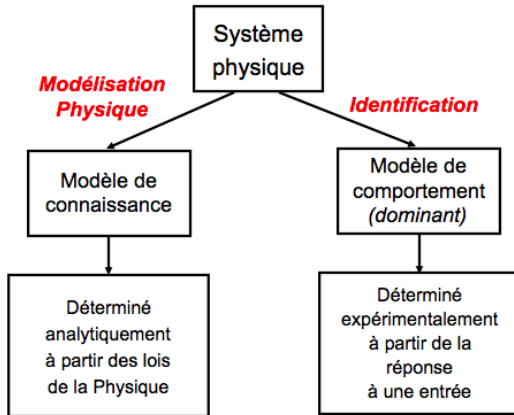
$$G(s) = e^{-\tau s}$$



Retard pur  $\tau$  = temps pendant lequel la sortie ne réagit pas à la commande

# Modélisation de systèmes LTI

## Rappel des deux approches possibles



# Identification à partir de la réponse indicielle

## Modèle du premier ordre

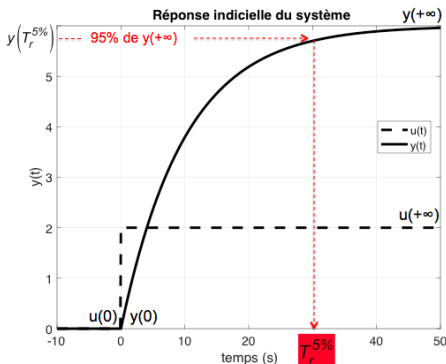
$$G(s) = \frac{K}{1 + Ts}$$

- 1 Relever les valeurs finale et initiale de la réponse et de l'échelon. On en déduit  $K$  :

$$K = \frac{y(+\infty) - y(0)}{u(+\infty) - u(0)}$$

- 2 Relever  $y(T_r^{5\%})$ , en déduire  $T_r^{5\%}$  puis  $T$  :

$$T = \frac{T_r^{5\%}}{3}$$



# Identification à partir de la réponse indicielle

## Modèle du second ordre pseudo-périodique

$$G(s) = \frac{K\omega_0^2}{s^2 + 2z\omega_0 s + \omega_0^2}$$

- 1 Relever les valeurs finales et initiales de la réponse et de l'échelon. On en déduit  $K$  :

$$K = \frac{y(+\infty) - y(0)}{u(+\infty) - u(0)}$$

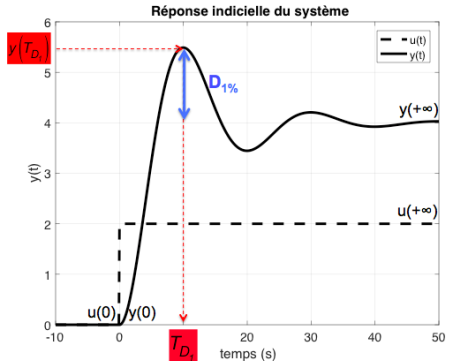
- 2 Relever les valeurs finale et initiale de la réponse ainsi que celle du premier dépassement  $y(t_{D_1})$ . On en déduit  $D_1$ , puis  $z$  :

$$D_1 = \frac{y(t_{D_1}) - y(\infty)}{y(\infty) - y(0)}$$

$$z = \sqrt{\frac{(\ln(D_1))^2}{(\ln(D_1))^2 + \pi^2}}$$

- 3 Relever l'instant du premier dépassement  $T_{D_1}$ . On en déduit  $\omega_0$  :

$$\omega_0 = \frac{\pi}{T_{D_1} \sqrt{1 - z^2}}$$



# Identification à partir de la réponse indicielle

## Modèle de Broïda

Broïda a proposé d'approcher la réponse apériodique de tout système d'ordre  $n$  par un premier ordre avec retard pur

$$G(s) = \frac{Ke^{-\tau s}}{1 + Ts}$$

- 1 Relever les valeurs finales et initiales de la réponse et de l'échelon. On en déduit  $K$  :

$$K = \frac{y(+\infty) - y(0)}{u(+\infty) - u(0)}$$

- 2 Relever  $y(T_m^{28\%})$  et  $y(T_m^{40\%})$ , en déduire  $T_m^{28\%}$  et  $T_m^{40\%}$  puis :

$$\tau = 2,8 T_m^{28\%} - 1,8 T_m^{40\%}$$

$$T = 5,5 \left( T_m^{40\%} - T_m^{28\%} \right)$$

Ces méthodes simples fournissent, en général, des modèles de comportement dominant assez grossiers.

Il existe des méthodes d'identification de systèmes plus puissantes disponibles dans les boîtes à outils CONTSID ou *System Identification* de Matlab (voir cours Apprentissage de modèles dynamiques en 4A I2S).

