

Automatique

Analyse des systèmes

Hugues Garnier

hugues.garnier@univ-lorraine.fr

Version du 19 septembre 2023

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.

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

- **expérimentale**

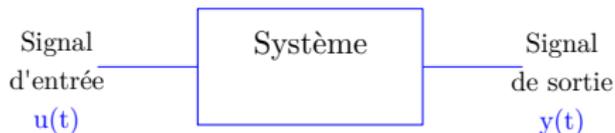
- On excite le système par un signal spécifique $u(t)$ (type échelon ou rampe) et on relève sa réponse $y(t)$

- **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



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 $Ar(t)$ (*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

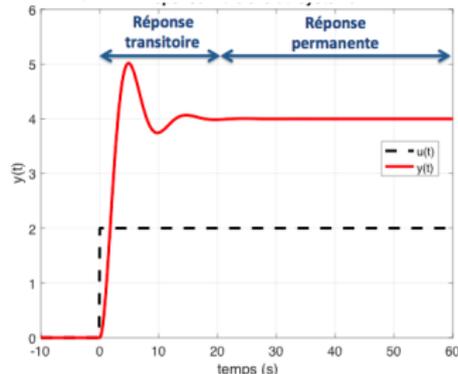
- Réponse (ou régime ou phase) transitoire

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, ...



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 $D_{1\%}$

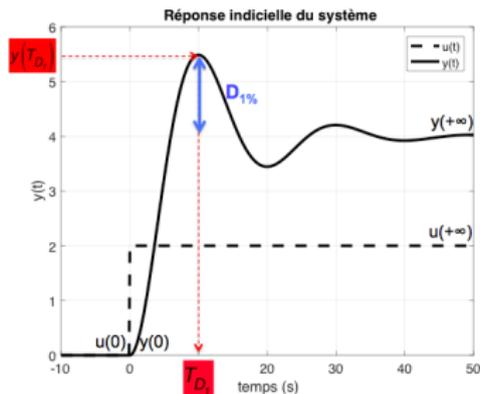
Réponse indicielle

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

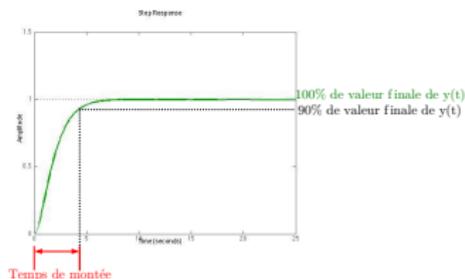
$$K = \frac{y(+\infty) - y(0)}{u(+\infty) - u(0)} = \frac{\lim_{t \rightarrow +\infty} y(t)}{\lim_{t \rightarrow +\infty} u(t)} = \frac{\lim_{s \rightarrow 0} sY(s)}{\lim_{s \rightarrow 0} sU(s)} = \frac{\lim_{s \rightarrow 0} sG(s)U(s)}{\lim_{s \rightarrow 0} sU(s)} = \lim_{s \rightarrow 0} G(s)$$

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

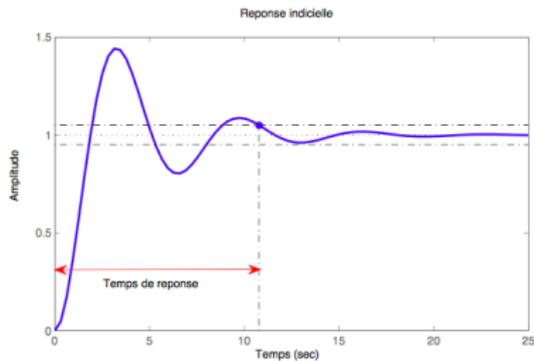
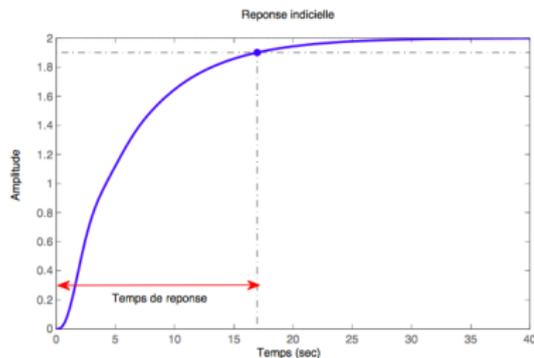
- Rapidité du système
→ *Plus le temps de montée est court, plus le système est rapide.*



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 $x = \pm 5 \%$)

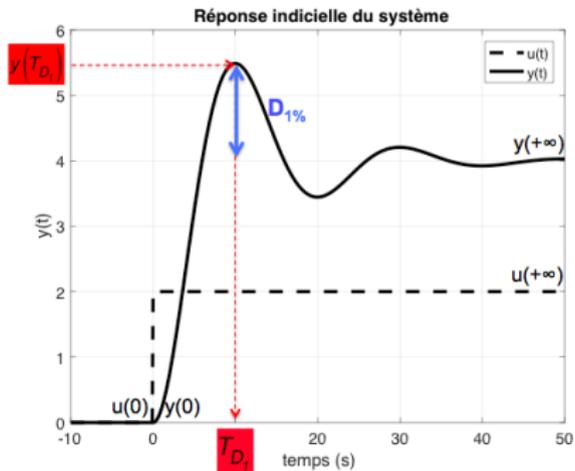


Réponse indicielle

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.



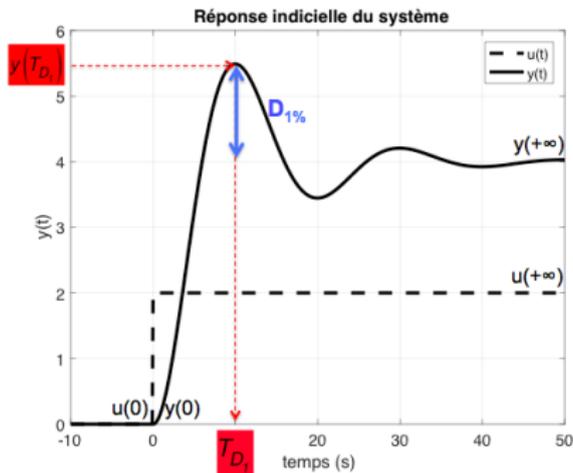
Réponse indicielle

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 :

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

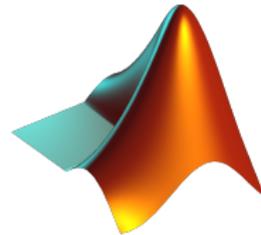


Outil logiciel pour analyser les systèmes linéaires

Matlab

Boîte à outils **Control**

fr.mathworks.com/products/control.html



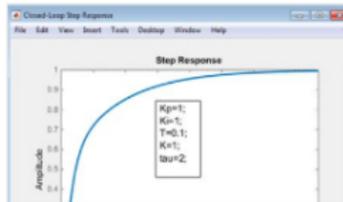
Fonctionnalités



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](#)

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 : $\theta(t) = R\Phi(t), \dots$*

Intégrateur du 1er ordre

Fonction de transfert

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

Exemples

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

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*)

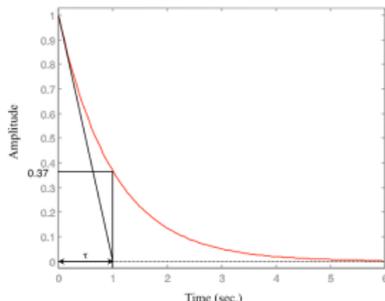
Exemples

- 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 : $\lim_{t \rightarrow +\infty} y(t) = 0$

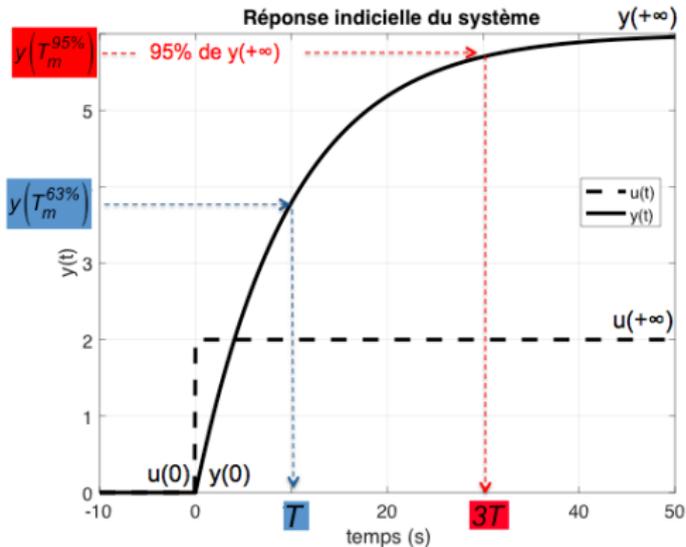
Quelques systèmes importants

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

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

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

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

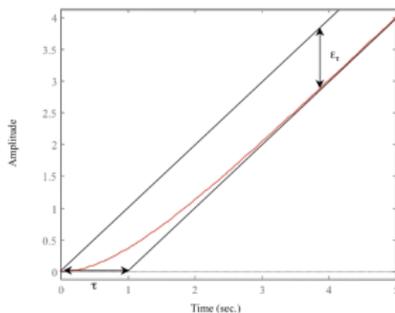


Quelques systèmes importants

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

$$u(t) = r(t) \rightarrow$$

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



Quelques systèmes importants

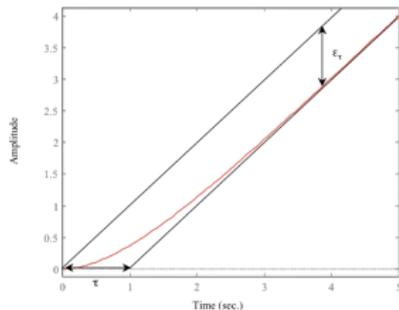
Réponse à la rampe d'un système du 1er ordre

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

Erreur de traînage

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

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

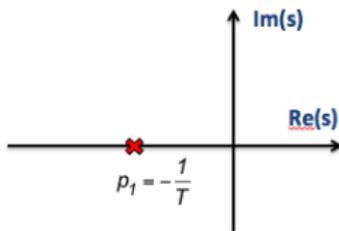


Quelques systèmes importants

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

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

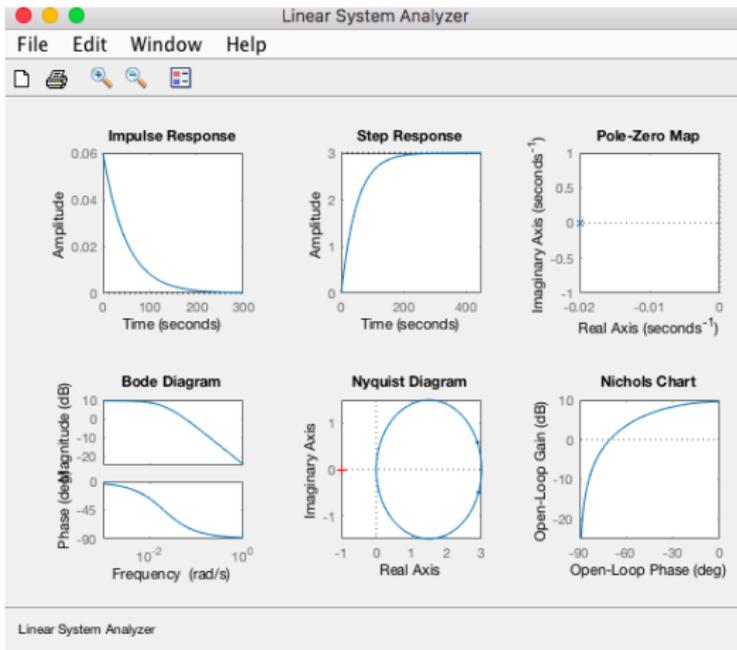
1 seul pôle : $p_1 = -\frac{1}{T}$



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

Outil logiciel pour analyser les systèmes linéaires

Sous Matlab : `ltiview(tf(3,[50 1]));` % $G(s) = \frac{3}{1+50s}$



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*) ($z > 0$)
- ω_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

$$u(t) = A\Gamma(t) \quad \longrightarrow \quad \boxed{G(s) = \frac{K\omega_0^2}{s^2 + 2z\omega_0s + \omega_0^2}} \quad \longrightarrow \quad y(t) = ?$$

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) :

$$s^2 + 2z\omega_0s + \omega_0^2 = 0$$

$$\Delta = 4\omega_0^2(z^2 - 1)$$

\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 $z > 1$

$$u(t) = A\Gamma(t) \rightarrow \boxed{G(s) = \frac{K\omega_0^2}{s^2 + 2z\omega_0s + \omega_0^2}} \rightarrow y(t) = KA \left(1 + \frac{p_2}{p_1 - p_2} e^{p_1 t} + \frac{p_1}{p_1 - p_2} e^{p_2 t} \right) \Gamma(t)$$

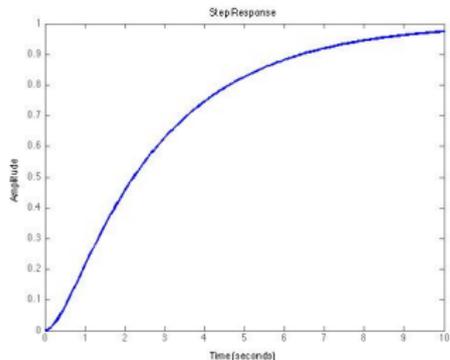
2 pôles réels :

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

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

- Réponse **apériodique** (sans oscillation amortie)
- Peut s'écrire sous la forme de 2 systèmes du 1er ordre en cascade (en série)

$$G(s) = \frac{K}{(1 + T_1s)(1 + T_2s)}$$



Quelques systèmes importants

Caractéristiques temporelles d'un système du 2nd ordre

Réponse indicielle pour $z = 1$

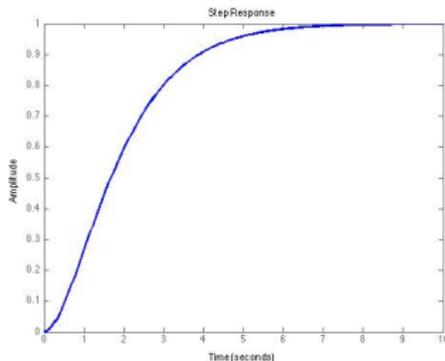
$$u(t) = A\Gamma(t) \longrightarrow \boxed{G(s) = \frac{K\omega_0^2}{s^2 + 2z\omega_0s + \omega_0^2}} \longrightarrow y(t) = KA(1 - (1 + \omega_0 t)e^{-\omega_0 t})\Gamma(t)$$

1 pôle réel double :

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

- Réponse dite **apériodique critique**
- Peut s'écrire sous la forme de 2 systèmes du 1er ordre en cascade 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 $z < 1$

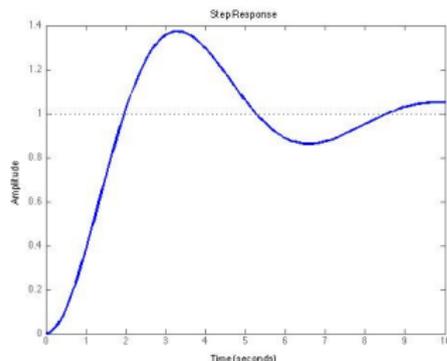
$$u(t) = A\Gamma(t) \longrightarrow \boxed{G(s) = \frac{K\omega_0^2}{s^2 + 2z\omega_0s + \omega_0^2}} \longrightarrow y(t) = KA\left(1 - \frac{1}{\sqrt{1-z^2}} e^{-z\omega_0 t} \sin(\omega_p t + \varphi)\right)\Gamma(t)$$

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

2 pôles complexes conjugués :

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

Réponse **pseudo-périodique** (oscillation amortie)



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 % $D_{n\%} = -(-D_1)^n \times 100$

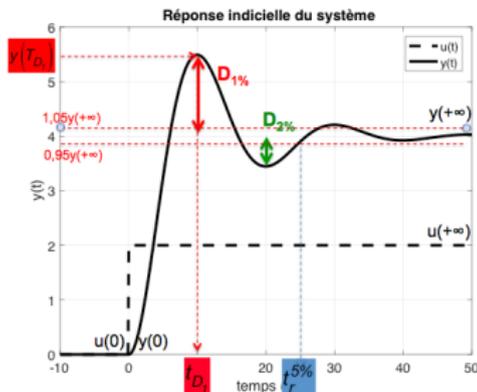
Instant du $n^{\text{ième}}$ dépassement $T_{Dn} = n T_{D1}$

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

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

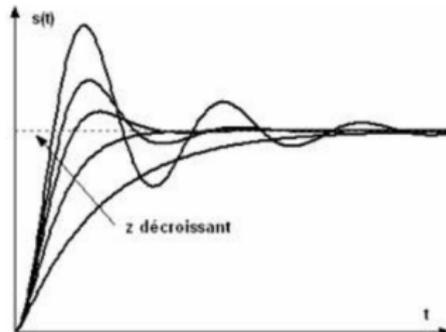
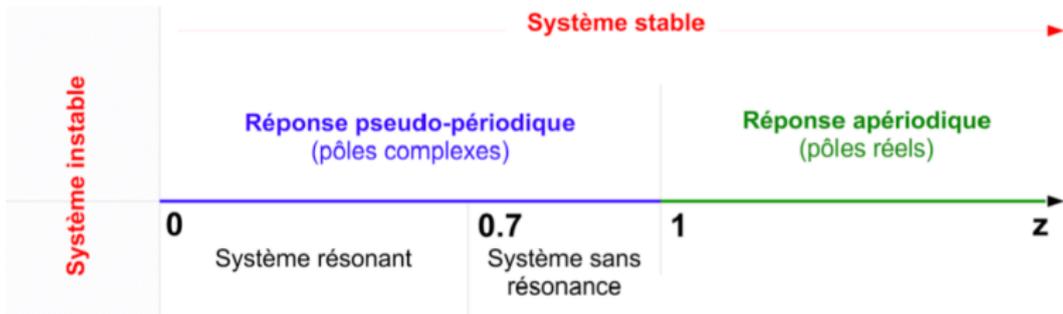
Temps de réponse à x % $T_r^{x\%} = \frac{\ln\left(\frac{100}{x\sqrt{1-z^2}}\right)}{\omega_0 z}$

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



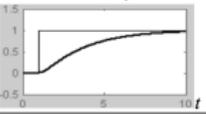
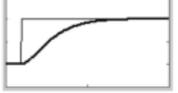
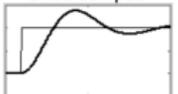
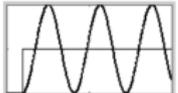
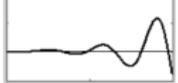
Quelques systèmes importants

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



Quelques systèmes importants

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

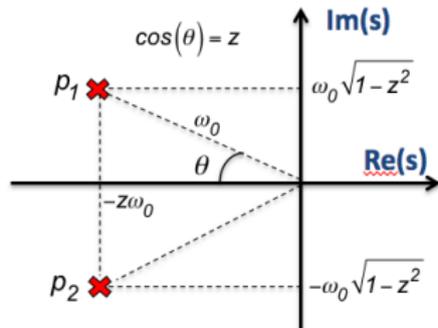
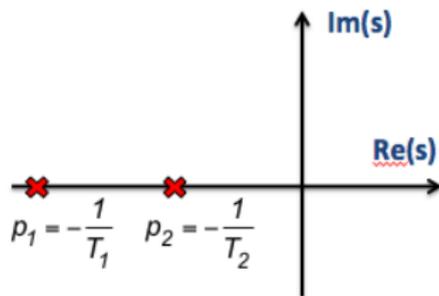
Value of Z	Poles p_1 and p_2	Type of step response $y(t)$
$Z > 1$	Real and distinct 	Overdamped 
$Z = 1$	Real and multiple 	Critically damped 
$0 < Z < 1$	Complex conj. 	Underdamped 
$Z = 0$	Imaginary 	Undamped 
$Z < 0$	Pos. real part 	Unstable 

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



- Si les pôles se déplacent verticalement

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

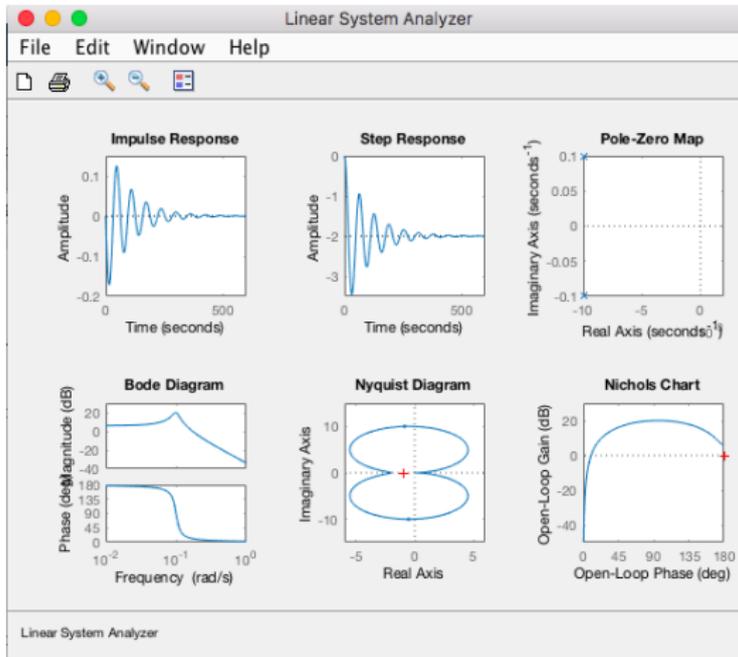
- Si les pôles se déplacent horizontalement

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

Outil logiciel pour analyser les systèmes linéaires

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

$$\%G(s) = \frac{-0.02}{s^2 + 0.02s + 0.01}$$

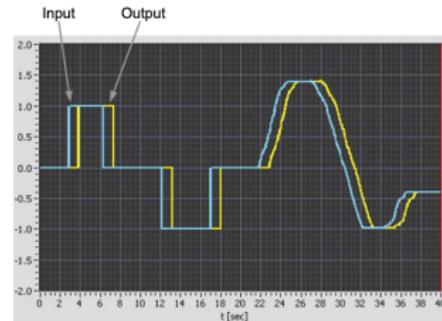


Quelques systèmes importants

Retard pur

Fonction de transfert

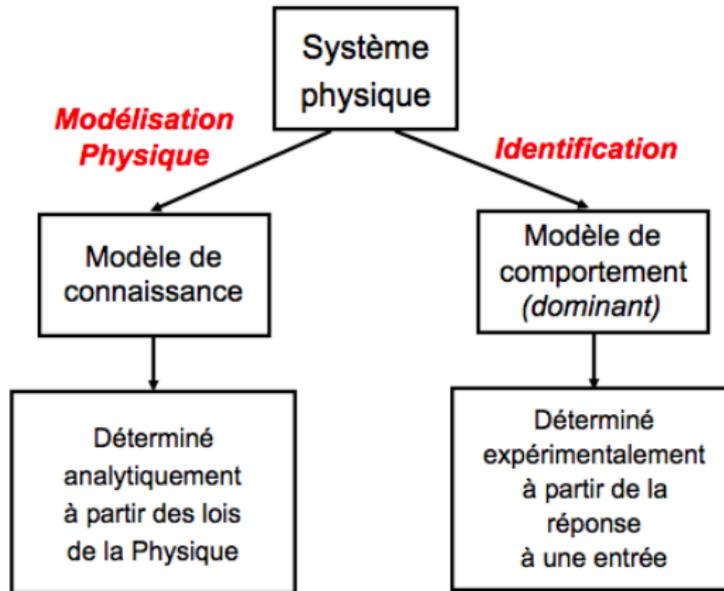
$$G(s) = e^{-\tau s}$$



Retard pur τ = temps pendant lequel la sortie ne réagit pas à la commande

Modélisation de systèmes LTI

Rappel des deux approches possibles



Modèle du premier ordre

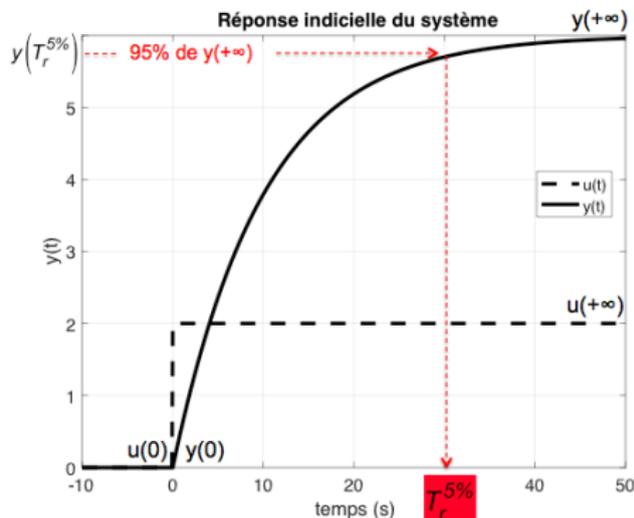
$$G(s) = \frac{K}{1 + Ts}$$

- 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

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

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

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

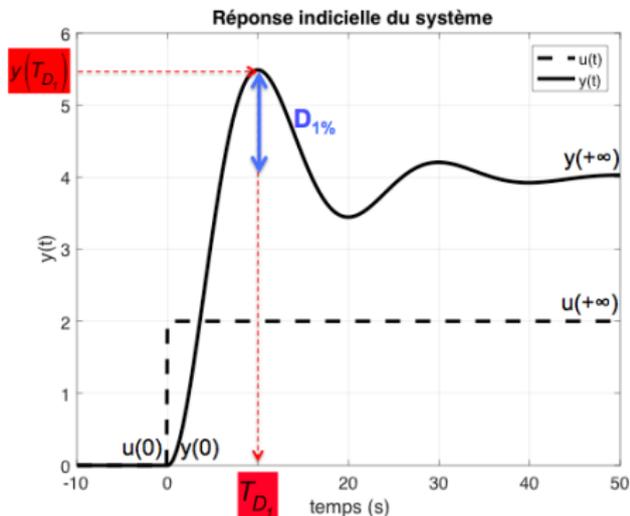
- 2 Relever les valeurs finale et initiale de la réponse ainsi que celle du premier dépassement $y(t_{D_1})$. On en déduit D_1 , puis z :

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

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

- 3 Relever l'instant du premier dépassement T_{D_1} . On en déduit ω_0 :

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



Identification à partir de la réponse indicielle

Modèle du premier ordre avec retard (méthode 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 :

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

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

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 du CRAN ou *System Identification* de Matlab (voir cours Apprentissage de modèles dynamiques au S8 de 4A IA2R).

