

Définitions

Fonction de transfert	$G(s) \equiv \mathcal{L}[g(t)] = \frac{Y(s)}{U(s)} = \frac{b_m s^m + \dots + b_1 s + b_0}{s^n + \dots + a_1 s + a_0} \quad m \leq n$
Gain statique	$K = \frac{\lim_{t \rightarrow \infty} y(t)}{\lim_{t \rightarrow \infty} u(t)} = \frac{\lim_{s \rightarrow 0} s Y(s)}{\lim_{s \rightarrow 0} s U(s)} = \frac{\lim_{s \rightarrow 0} s G(s) U(s)}{\lim_{s \rightarrow 0} s U(s)} = \lim_{s \rightarrow 0} G(s)$
Pôles et zéros	$G(s) = \frac{b_m (s - z_1)(s - z_2) \dots (s - z_m)}{(s - p_1)(s - p_2) \dots (s - p_n)}$
Equation caractéristique	$s^n + a_{n-1} s^{n-1} + \dots + a_1 s + a_0 = 0$
Ordre	<ul style="list-style-type: none"> - nombre d'équations différentielles du premier ordre nombre de variables d'états - degré du polynôme en s du dénominateur de $G(s)$ nombre de pôles de $G(s)$

Ordre d'un système

$$\bullet \quad m \frac{d^2}{dt^2} x(t) = \sum_i F_i(t) \quad \text{Ordre 2}$$

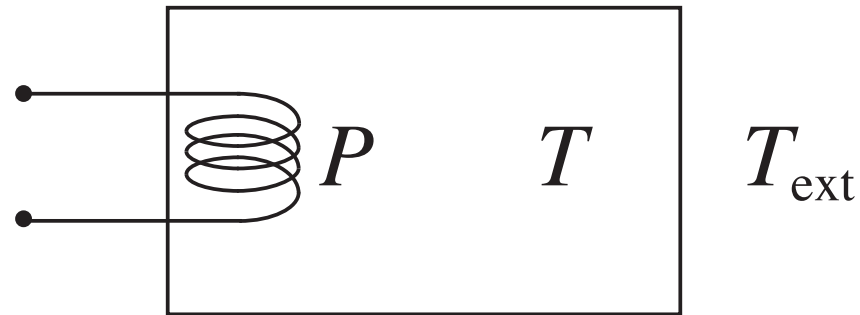
$$\bullet \quad G_1(s) = \frac{1}{s^3 + 2s} \quad \text{Ordre 3}$$

$$\bullet \quad G_2(s) = \frac{s}{s^3 + 2s} \quad \text{Ordre 2}$$

$$\bullet \quad \ddot{x} + 5\dot{x} + 3x = 2\dot{u} + u \quad x(0) = \dot{x}(0) = u(0) = 0$$

$$\frac{X(s)}{U(s)} = \frac{2s + 1}{s^2 + 5s + 3} \quad \text{Ordre 2}$$

Etude thermique d'une salle



Bilan thermique

$$\left(\begin{array}{c} \text{accumulation de chaleur} \\ \text{dans la pièce} \\ \text{par unité de temps} \end{array} \right) = \left(\begin{array}{c} \text{puissance thermique qui} \\ \text{entre dans la pièce} \\ \text{via le radiateur} \end{array} \right) - \left(\begin{array}{c} \text{puissance thermique} \\ \text{perdue à travers} \\ \text{les cloisons} \end{array} \right)$$

$$C \frac{d}{dt} \delta T(t) = \delta P(t) - \frac{1}{R} [\delta T(t) - \delta T_{\text{ext}}(t)]$$

$$\delta T(t) := (T(t) - \bar{T}) \quad \delta P(t) := (P(t) - \bar{P}) \quad \delta T_{\text{ext}}(t) := (T_{\text{ext}}(t) - \bar{T}_{\text{ext}})$$

Etude thermique d'une salle (suite)

Fonction de transfert

$$sC\delta T(s) = \delta P(s) - \frac{1}{R}[\delta T(s) - \delta T_{\text{ext}}(s)]$$

$$[sRC + 1]\delta T(s) = R\delta P(s) + \delta T_{\text{ext}}(s)$$

$$\delta T(s) = \frac{R}{\tau s + 1}\delta P(s) + \frac{1}{\tau s + 1}\delta T_{\text{ext}}(s)$$

$$\longrightarrow \begin{aligned} G_1(s) &= \frac{\delta T(s)}{\delta P(s)} = \frac{R}{\tau s + 1} \\ G_2(s) &= \frac{\delta T(s)}{\delta T_{\text{ext}}(s)} = \frac{1}{\tau s + 1} \end{aligned}$$

Etude thermique d'une salle (suite)

Réponse de $T(t)$ à un saut unité de $P(t)$

$$\delta P(t) = 1 \qquad \delta P(s) = \frac{1}{s}$$

$$\delta T(s) = G_1(s) \delta P(s) = \left(\frac{R}{\tau s + 1} \right) \left(\frac{1}{s} \right) = \frac{A}{s} + \frac{B}{\tau s + 1}$$

Détermination de A et B à l'aide de la méthode des résidus

$$A = \left[\frac{R}{\tau s + 1} \right]_{s=0} = R$$

$$B = \left[\frac{R}{s} \right]_{s=-\frac{1}{\tau}} = -R\tau$$

Etude thermique d'une salle (suite)

Ainsi

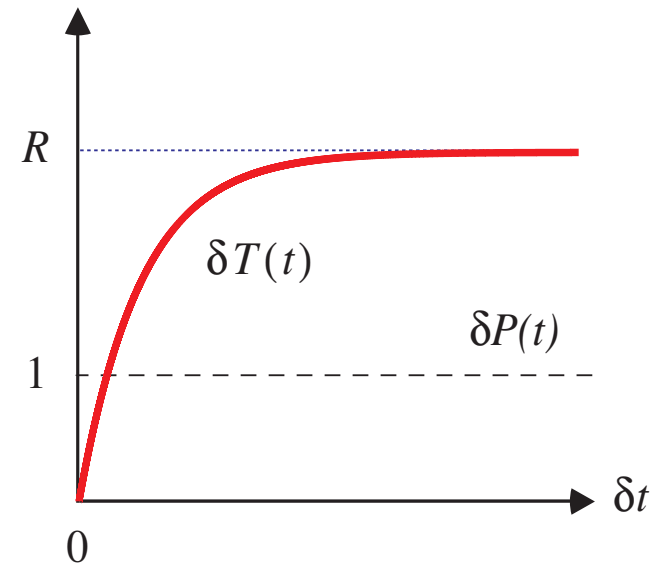
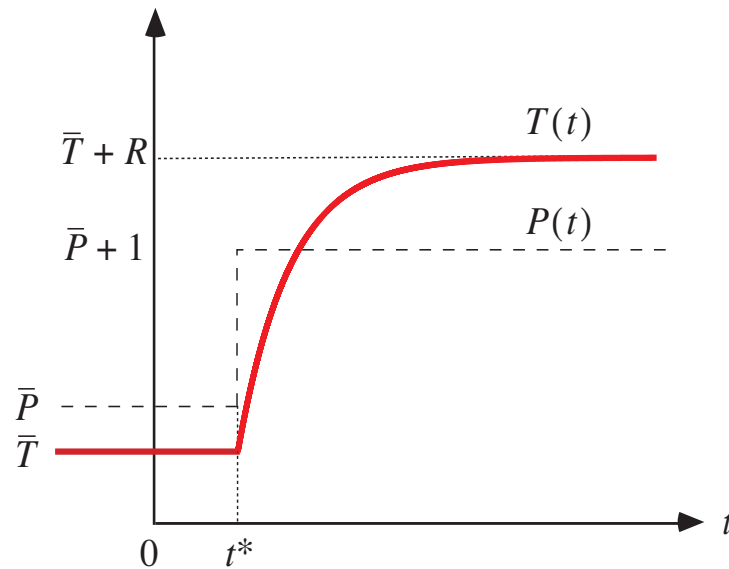
$$\delta T(s) = \frac{R}{s} - \frac{R}{s + \frac{1}{\tau}}$$

$$\delta T(t) = \mathcal{L}^{-1}\left[\frac{R}{s}\right] + \mathcal{L}^{-1}\left[-\frac{R}{s + \frac{1}{\tau}}\right] = R - R e^{-\frac{t}{\tau}} = R \left[1 - e^{-\frac{t}{\tau}}\right]$$

$$T(t) = \bar{T} + \delta T(t) = \bar{T} + R \left[1 - e^{-\frac{t}{\tau}}\right]$$

Etude thermique d'une salle (suite)

Représentation graphique



$$\delta T(t) := T(t) - \bar{T}$$

$$\delta P(t) := P(t) - \bar{P}$$

Système du premier ordre

$$G(s) = \frac{Y(s)}{U(s)} = \frac{K}{\tau s + 1}$$

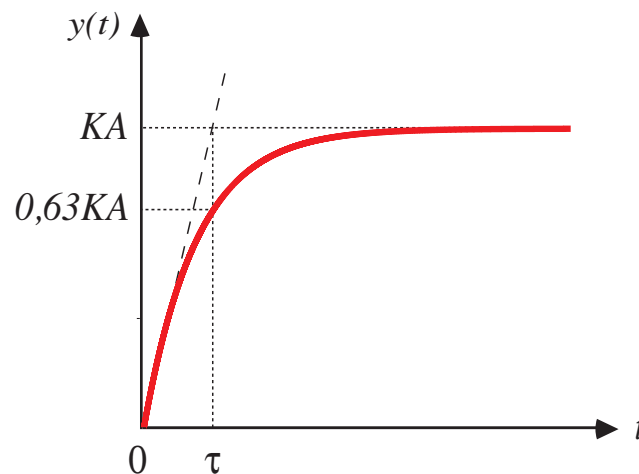
Gain statique $\lim_{s \rightarrow 0} G(s) = K$

Pôle $p = -1/\tau$

τ : constante de temps

Réponse indicielle

$$y(t) = \mathcal{L}^{-1} \left[\frac{K}{(\tau s + 1)} \frac{A}{s} \right] = \varepsilon(t) K A [1 - e^{-t/\tau}]$$



$t = \tau$ **63,2%**

$t = 3\tau$ **95%**

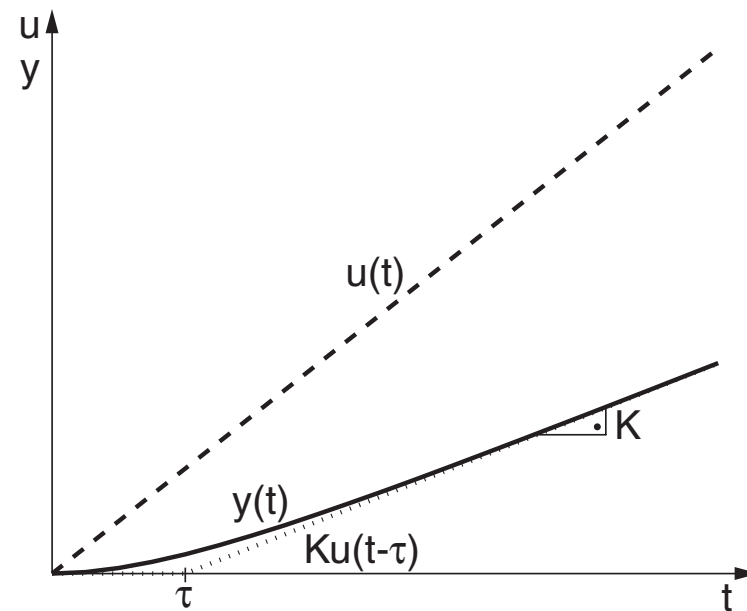
Réponse indicielle normalisée
Identification graphique de K et τ

Système du premier ordre

Réponse à une rampe

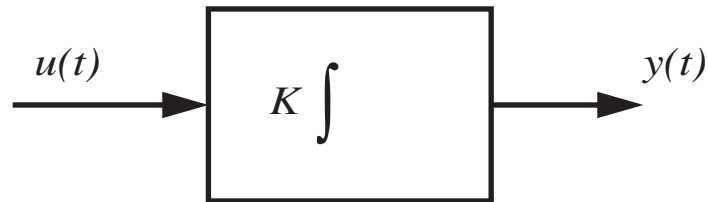
$$Y(s) = \left(\frac{K}{\tau s + 1} \right) \left(\frac{1}{s^2} \right) = \frac{\alpha}{s} + \frac{\beta}{s^2} + \frac{\gamma}{\tau s + 1}$$

$$y(t) = -KA\tau + KA t + KA\tau e^{-t/\tau} = KA(t - \tau) + KA\tau e^{-t/\tau} \quad t \geq 0$$



Système intégrateur du premier ordre

$$\dot{y}(t) = Ku(t) \qquad y(t) = K \int_0^t u(\tau) d\tau \qquad Y(s) = \frac{K}{s} U(s)$$



Gain statique

INFINI

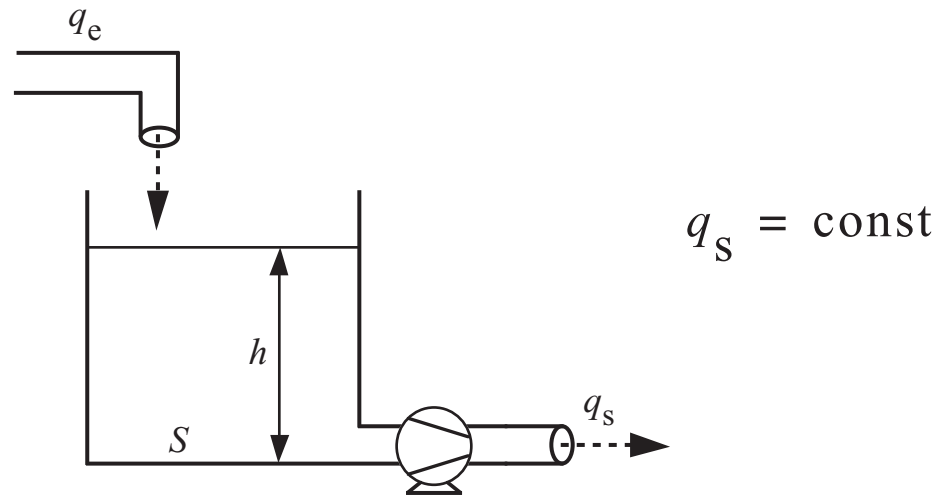
Gain en vitesse

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

Réponse indicielle

$$y(t) = \mathcal{L}^{-1}[G(s)U(s)] = \mathcal{L}^{-1}\left[\frac{KA}{s^2}\right] = KA t \qquad t \geq 0$$

Cuve de volume variable



$$S \frac{d}{dt} h(t) = q_e(t) - q_s$$

En variables écart

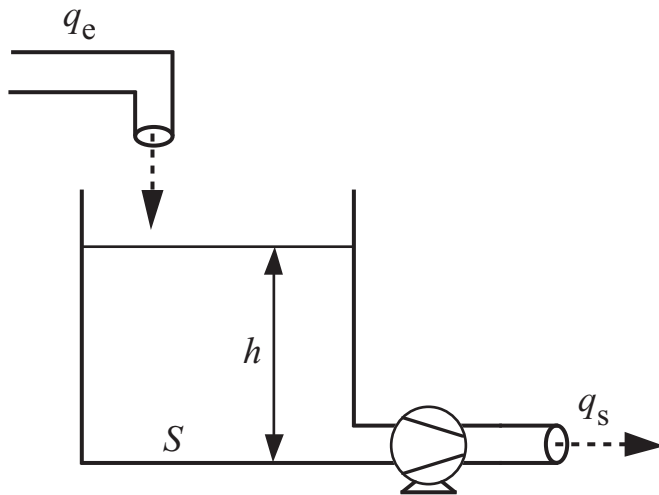
$$S \frac{d}{dt} h(t) = q_e(t)$$

$$\frac{H(s)}{Q_e(s)} = \frac{1}{Ss}$$

Cuve de volume variable (suite)

Réponse à un saut de $q_e(t)$

$$\begin{array}{ccc}
 q_e(t) = A & \xrightarrow{\mathcal{L}} & Q_e(s) = \frac{A}{s} \\
 & & \downarrow \frac{H(s)}{Q_e(s)} = \frac{1}{Ss} \\
 & & H(s) = \frac{A}{Ss^2} \\
 & \xleftarrow{\mathcal{L}^{-1}} & \\
 \text{(en variables écart)} \quad h(t) = \frac{A}{S}t & &
 \end{array}$$



$$h(t) = \bar{h} + \frac{A}{S}t \quad t \geq 0$$

(en variables absolues)

Système du deuxième ordre sans zéro

$$\bullet \quad G(s) = \frac{Y(s)}{U(s)} = \frac{K}{\tau^2 s^2 + 2\zeta\tau s + 1} = K \frac{\omega_0^2}{s^2 + 2\zeta\omega_0 s + \omega_0^2}$$

$$\omega_0 = 1/\tau$$

$$\bullet \quad G(s) = \frac{Y(s)}{U(s)} = \left(\frac{K_1}{\tau_1 s + 1} \right) \left(\frac{K_2}{\tau_2 s + 1} \right)$$

$$K = K_1 K_2 \quad \tau = \sqrt{\tau_1 \tau_2} \quad \zeta = \frac{\tau_1 + \tau_2}{2\sqrt{\tau_1 \tau_2}} \geq 1$$

Système du deuxième ordre sans zéro (suite)

Réponse indicielle

- Pente à l'origine nulle
- Cas sur-amorti : **Pôles réels distincts** pour $\zeta > 1$

$$G(s) = \left(\frac{K_1}{\tau_1 s + 1} \right) \left(\frac{K_2}{\tau_2 s + 1} \right)$$

$$y(t) = \varepsilon(t)KA \left\{ 1 - \frac{1}{\tau_1 - \tau_2} [\tau_1 e^{-t/\tau_1} - \tau_2 e^{-t/\tau_2}] \right\}$$

- Cas critique : **Pôles réels confondus** pour $\zeta = 1$

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

$$y(t) = \varepsilon(t)KA \left[1 - \left(1 + \frac{t}{\tau} \right) e^{-t/\tau} \right]$$

Système du deuxième ordre sans zéro (suite)

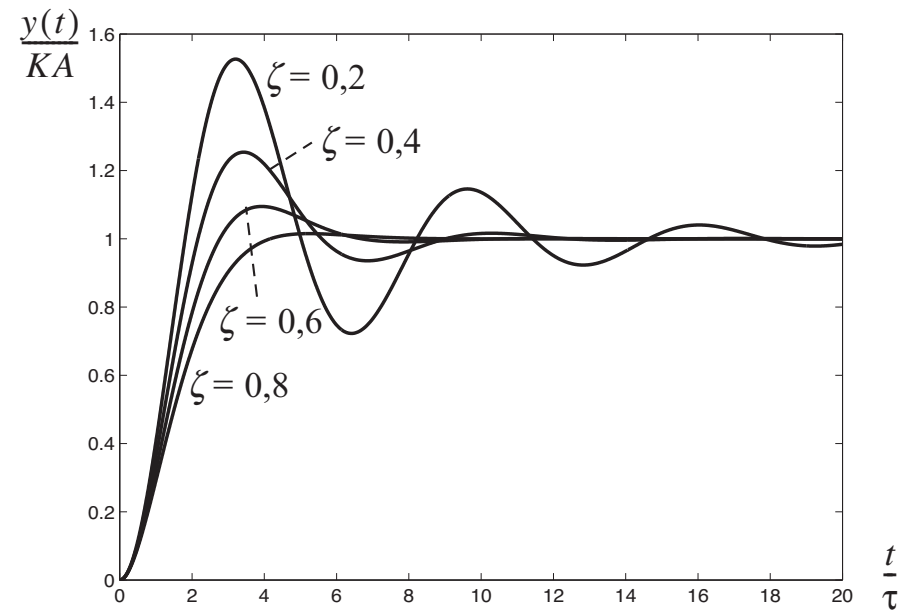
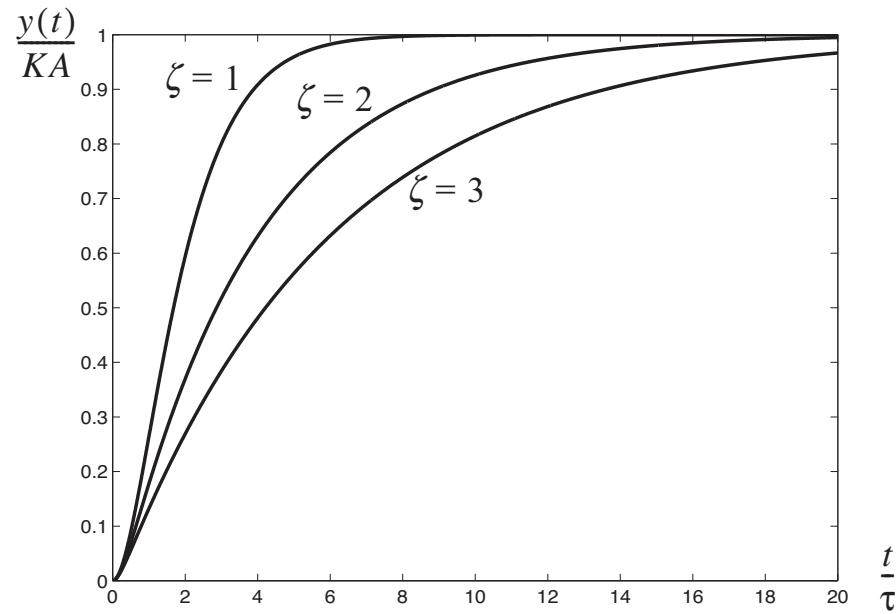
- Cas sous-amorti: **Pôles conjugués complexes** pour $0 \leq \zeta < 1$

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

$$y(t) = \varepsilon(t)KA \left\{ 1 - e^{-\zeta t/\tau} \left[\cos \bar{\omega}t + \frac{\zeta}{\sqrt{1-\zeta^2}} \sin \bar{\omega}t \right] \right\}$$

$$\bar{\omega} = \frac{1}{\tau} \sqrt{1 - \zeta^2}$$

Système du deuxième ordre sans zéro (suite)



Position des pôles et réponse temporelle

Décomposition en éléments simple de $Y(s)$

Considérons une paire de pôles conjugués complexes de multiplicité μ

Pôles : $p = \alpha \pm j\omega$

Résidus : $A \pm Bj$

Mode : $\frac{2A}{(r-1)!} t^{r-1} e^{\alpha t} \cos(\omega t) - \frac{2B}{(r-1)!} t^{r-1} e^{\alpha t} \sin(\omega t) \quad r = 1, 2, \dots, \mu$

Pour un pôle réel simple ($\omega = 0, r = 1$) , mode $A e^{\alpha t}$

Position des pôles et réponse temporelle (suite)

