



C8 : Analyse des performances des systèmes asservis C8-2 : Précision et rapidité des systèmes asservis

Émilien DURIF

Lycée La Martinière Monplaisir Lyon Classe de MPSI 20 Mai 2025





Plan

Quantification de la précision

- Définition de la précision
- Erreur indicielle
- Erreur de trainage
- Erreur d'accélération
- Récapitulatif
- Application aux systèmes du premier et du deuxième ordre
- Cas d'une perturbation

Rapidité des SLCI

- Définition
- Influence de l'ordre
 - Système du premier ordre
 - Système du deuxième ordre
- Influence du bouclage
 - Système du premier ordre
 - Système du deuxième ordre
- Influence de la bande passante





Plan

Quantification de la précision

- Définition de la précision
- Erreur indicielle
- Erreur de trainage
- Erreur d'accélération
- Récapitulatif
- Application aux systèmes du premier et du deuxième ordre
- Cas d'une perturbation

Rapidité des SLCI

- Définition
- Influence de l'ordre
 - Système du premier ordre
 - Système du deuxième ordre
- Influence du bouclage
 - Système du premier ordre
 - Système du deuxième ordre
- Influence de la bande passante





Erreur ou écart

• En régime permanent, on appelle l'erreur ou l'écart, la différence entre la sortie théorique (s_{th}) souhaitée et celle obtenue (s(t)) lorsque t tend vers $+\infty$.

$$\varepsilon = \lim_{t \to +\infty} \varepsilon(t) = \lim_{t \to +\infty} (s(t) - s_{th}) = s_{\infty} - s_{th}$$
 (1)

En pratique

$$\varepsilon(p) = \mathcal{L}(\varepsilon(t)) = E(p) - G(p) S(p) = E(p) - G(p) H(p) \varepsilon(p)$$

.

$$\varepsilon(p) = \frac{E(p)}{1 + G(p) H(p)} = \frac{E(p)}{1 + FTBO(p)}.$$
 (2)





Erreur ou écart

• En régime permanent, on appelle l'erreur ou l'écart, la différence entre la sortie théorique (s_{th}) souhaitée et celle obtenue (s(t)) lorsque t tend vers $+\infty$.

$$\varepsilon = \lim_{t \to +\infty} \varepsilon(t) = \lim_{t \to +\infty} (s(t) - s_{th}) = s_{\infty} - s_{th}$$
 (1)

En pratique

$$\varepsilon(p) = \mathcal{L}(\varepsilon(t)) = E(p) - G(p) S(p) = E(p) - G(p) H(p) \varepsilon(p).$$

$$\varepsilon(p) = \frac{E(p)}{1 + G(p) H(p)} = \frac{E(p)}{1 + FTBO(p)}.$$
 (2)

4/40





Erreur ou écart

• En régime permanent, on appelle l'erreur ou l'écart, la différence entre la sortie théorique (s_{th}) souhaitée et celle obtenue (s(t)) lorsque t tend vers $+\infty$.

$$\varepsilon = \lim_{t \to +\infty} \varepsilon(t) = \lim_{t \to +\infty} (s(t) - s_{th}) = s_{\infty} - s_{th}$$
 (1)

En pratique

$$\varepsilon(p) = \mathcal{L}(\varepsilon(t)) = E(p) - G(p) S(p) = E(p) - G(p) H(p) \varepsilon(p).$$

$$\varepsilon(p) = \frac{E(p)}{1 + G(p) H(p)} = \frac{E(p)}{1 + FTBO(p)}.$$
 (2)

4/40





Erreur ou écart

ullet l'erreur statique ε_S (ou de position) se mesure sur la réponse à un échelon.

$$e(t) = Au(t).$$

ullet l'erreur de traînage (ou de vitesse) $arepsilon_V$ se mesure sur la réponse à une rampe

$$e(t) = A t u(t)$$





Erreur ou écart

• l'erreur statique ε_S (ou de position) se mesure sur la réponse à un échelon.

$$e(t) = Au(t).$$

• l'erreur de traînage (ou de vitesse) ε_V se mesure sur la réponse à une rampe.

$$e(t) = A t u(t).$$

Émilien DURIF 5/40





(3)

Précision : définition

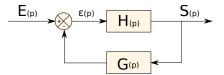
Remarque

Avec le théorème de la valeur finale

$$\varepsilon = \lim_{t \to +\infty} \varepsilon(t) = \lim_{p \to 0} p \, \varepsilon(p).$$

Dans le cas d'un retour unitaire

$$\varepsilon = \lim_{t \to +\infty} (e(t) - s(t)) = \lim_{p \to 0} p(E(p) - S(p))$$
 (4)







(3)

Précision : définition

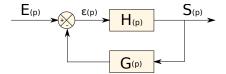
Remarque

• Avec le théorème de la valeur finale

$$\varepsilon = \lim_{t \to +\infty} \varepsilon(t) = \lim_{p \to 0} p \ \varepsilon(p).$$

• Dans le cas d'un retour unitaire :

$$\varepsilon = \lim_{t \to +\infty} (e(t) - s(t)) = \lim_{p \to 0} p(E(p) - S(p))$$
 (4)







Plan

Quantification de la précision

- Définition de la précision
- Erreur indicielle
- Erreur de trainage
- Erreur d'accélération
- Récapitulatif
- Application aux systèmes du premier et du deuxième ordre
- Cas d'une perturbation

Rapidité des SLCI

- Définition
- Influence de l'ordre
 - Système du premier ordre
 - Système du deuxième ordre
- Influence du bouclage
 - Système du premier ordre
 - Système du deuxième ordre
- Influence de la bande passante

- Ici l'entrée e(t)est un échelon d'amplitude E_0 , donc sa transformée de Laplace est $E(p) = \frac{E_0}{p}$.
- Soit la fonction de transfert en boucle ouverte définie par

$$FTBO(p) = \frac{K}{p^{\alpha}} \frac{1 + c_1 \ p + ... + c_m \ p^m}{1 + d_1 \ p + ... + d_n \ p^n}$$

ullet On peut alors calculer $arepsilon_{\mathcal{S}}$:

$$\varepsilon_{S} = \lim_{\rho \to 0} \rho \ \varepsilon(\rho) = \lim_{\rho \to 0} \rho \ \frac{E(\rho)}{1 + FTBO(\rho)} = \lim_{\rho \to 0} \frac{\rho \ E_{0}}{1 + \frac{K}{\rho^{\alpha}} \frac{1 + c_{1} \ \rho + \dots + c_{m} \ \rho^{m}}{1 + d_{1} \ \rho + \dots + d_{n} \ \rho^{n}}} = \lim_{\rho \to 0} \frac{E_{0}}{1 + \frac{K}{\rho^{\alpha}} \frac{1 + c_{1} \ \rho + \dots + c_{m} \ \rho^{m}}{1 + d_{1} \ \rho + \dots + d_{n} \ \rho^{n}}}$$

Deux cas se présentent alors

• Cas où $\alpha = 0$

$$\varepsilon_S = \lim_{n \to 0} \rho \ \varepsilon(\rho) = \frac{E_0}{1 \pm I}$$

Cas où α ≥ 1





- Ici l'entrée e(t)est un échelon d'amplitude E_0 , donc sa transformée de Laplace est $E(p) = \frac{E_0}{p}$.
- Soit la fonction de transfert en boucle ouverte définie par :

$$FTBO(p) = \frac{K}{p^{\alpha}} \frac{1 + c_1 \ p + ... + c_m \ p^m}{1 + d_1 \ p + ... + d_n \ p^n}.$$

ullet On peut alors calculer $arepsilon_{\mathcal{S}}$:

$$\varepsilon_{S} = \lim_{p \to 0} p \ \varepsilon(p) = \lim_{p \to 0} p \ \frac{E(p)}{1 + FTBO(p)} = \lim_{p \to 0} \frac{p \ E_{0}}{1 + FTBO(p)} = \lim_{p \to 0} \frac{p \ E_{0}}{p \left(1 + \frac{K}{p^{\alpha}} \frac{1 + c_{1} \ p + \dots + c_{m} \ p^{m}}{1 + d_{1} \ p + \dots + d_{n} \ p^{n}}\right)} = \lim_{p \to 0} \frac{E_{0}}{1 + \frac{K}{p^{\alpha}} \frac{1 + c_{1} \ p + \dots + c_{m} \ p^{m}}{1 + d_{1} \ p + \dots + d_{n} \ p^{n}}}$$

Deux cas se présentent alors

$$\varepsilon_S = \lim_{\rho \to 0} \rho \ \varepsilon(\rho) = \frac{E_0}{1 + K}$$

Cas où α ≥ 1





- Ici l'entrée e(t)est un échelon d'amplitude E_0 , donc sa transformée de Laplace est $E(p) = \frac{E_0}{p}$.
- Soit la fonction de transfert en boucle ouverte définie par :

$$FTBO(p) = \frac{K}{p^{\alpha}} \frac{1 + c_1 \ p + ... + c_m \ p^m}{1 + d_1 \ p + ... + d_n \ p^n}.$$

ullet On peut alors calculer $arepsilon_S$:

$$\varepsilon_{S} = \lim_{p \to 0} p \ \varepsilon(p) = \lim_{p \to 0} p \ \frac{E(p)}{1 + FTBO(p)} = \lim_{p \to 0} \frac{p \ E_{0}}{p \left(1 + \frac{K}{p^{\alpha}} \frac{1 + c_{1} \ p + \ldots + c_{m} \ p^{m}}{1 + d_{1} \ p + \ldots + d_{n} \ p^{n}}\right)} = \lim_{p \to 0} \frac{E_{0}}{1 + \frac{K}{p^{\alpha}} \frac{1 + c_{1} \ p + \ldots + c_{m} \ p^{m}}{1 + d_{1} \ p + \ldots + d_{n} \ p^{n}}}$$

Deux cas se présentent alors

• Cas où o > 1 · o





- Ici l'entrée e(t)est un échelon d'amplitude E_0 , donc sa transformée de Laplace est $E(p) = \frac{E_0}{p}$.
- Soit la fonction de transfert en boucle ouverte définie par :

$$FTBO(p) = \frac{K}{p^{\alpha}} \frac{1 + c_1 \ p + ... + c_m \ p^m}{1 + d_1 \ p + ... + d_n \ p^n}.$$

• On peut alors calculer ε_S :

$$\varepsilon_{S} = \lim_{p \to 0} p \ \varepsilon(p) = \lim_{p \to 0} p \ \frac{E(p)}{1 + FTBO(p)} = \lim_{p \to 0} \frac{p \ E_{0}}{p \left(1 + \frac{K}{p^{\alpha}} \frac{1 + c_{1} \ p + \dots + c_{m} \ p^{m}}{1 + d_{1} \ p + \dots + d_{n} \ p^{n}}\right)} = \lim_{p \to 0} \frac{E_{0}}{1 + \frac{K}{p^{\alpha}} \frac{1 + c_{1} \ p + \dots + c_{m} \ p^{m}}{1 + d_{1} \ p + \dots + d_{n} \ p^{n}}}$$

- Deux cas se présentent alors :
 - Cas où $\alpha = 0$

$$\varepsilon_S = \lim_{p \to 0} p \ \varepsilon(p) = \frac{E_0}{1 + k}$$

• Cas où $\alpha > 1$:

$$\varepsilon_c = \lim_{n \to \infty} n \varepsilon(n) = 0$$





- Ici l'entrée e(t)est un échelon d'amplitude E_0 , donc sa transformée de Laplace est $E(p) = \frac{E_0}{p}$.
- Soit la fonction de transfert en boucle ouverte définie par :

$$FTBO(p) = \frac{K}{p^{\alpha}} \frac{1 + c_1 \ p + ... + c_m \ p^m}{1 + d_1 \ p + ... + d_n \ p^n}.$$

• On peut alors calculer ε_S :

$$\varepsilon_{S} = \lim_{p \to 0} p \ \varepsilon(p) = \lim_{p \to 0} p \ \frac{E(p)}{1 + FTBO(p)} = \lim_{p \to 0} \frac{p \ E_{0}}{p \left(1 + \frac{K}{p^{\alpha}} \frac{1 + c_{1} \ p + \dots + c_{m} \ p^{m}}{1 + d_{1} \ p + \dots + d_{n} \ p^{n}}\right)} = \lim_{p \to 0} \frac{E_{0}}{1 + \frac{K}{p^{\alpha}} \frac{1 + c_{1} \ p + \dots + c_{m} \ p^{m}}{1 + d_{1} \ p + \dots + d_{n} \ p^{n}}}$$

- Deux cas se présentent alors :
 - Cas où $\alpha = 0$:

$$\varepsilon_S = \lim_{p \to 0} p \ \varepsilon(p) = \frac{E_0}{1 + K}.$$

• Cas où $\alpha > 1$

$$\varepsilon_S = \lim p \varepsilon(p) = 0$$

Émilien DURIE





- Ici l'entrée e(t)est un échelon d'amplitude E_0 , donc sa transformée de Laplace est $E(p) = \frac{E_0}{p}$.
- Soit la fonction de transfert en boucle ouverte définie par :

$$FTBO(p) = \frac{K}{p^{\alpha}} \frac{1 + c_1 \ p + ... + c_m \ p^m}{1 + d_1 \ p + ... + d_n \ p^n}.$$

• On peut alors calculer ε_S :

$$\varepsilon_{S} = \lim_{p \to 0} p \ \varepsilon(p) = \lim_{p \to 0} p \ \frac{E(p)}{1 + FTBO(p)} = \lim_{p \to 0} \frac{p \ E_{0}}{p \left(1 + \frac{K}{\rho^{\alpha}} \frac{1 + c_{1} \ p + \dots + c_{m} \ p^{m}}{1 + d_{1} \ p + \dots + d_{n} \ p^{n}}\right)} = \lim_{p \to 0} \frac{E_{0}}{1 + \frac{K}{\rho^{\alpha}} \frac{1 + c_{1} \ p + \dots + c_{m} \ p^{m}}{1 + d_{1} \ p + \dots + d_{n} \ p^{n}}}$$

- Deux cas se présentent alors :
 - Cas où $\alpha = 0$:

$$\varepsilon_S = \lim_{p \to 0} p \ \varepsilon(p) = \frac{E_0}{1 + K}.$$

• Cas où $\alpha > 1$:

$$\varepsilon_S = \lim p \varepsilon(p) = 0.$$





Plan

Quantification de la précision

- Définition de la précision
- Erreur indicielle
- Erreur de trainage
- Erreur d'accélération
- Récapitulatif
- Application aux systèmes du premier et du deuxième ordre
- Cas d'une perturbation

Rapidité des SLCI

- Définition
- Influence de l'ordre
 - Système du premier ordre
 - Système du deuxième ordre
- Influence du bouclage
 - Système du premier ordre
 - Système du deuxième ordre
- Influence de la bande passante





- Ici $E(p) = \frac{a}{p^2}$.
- ullet On peut alors calculer $arepsilon_V$:

$$\varepsilon_{V} = \lim_{p \to 0} p \ \varepsilon(p) = \lim_{p \to 0} p \ \frac{E(p)}{1 + FTBO(p)} = \lim_{p \to 0} \frac{p \ a}{p^{2} \left(1 + \frac{K}{\rho^{\alpha}} \frac{1 + c_{1} \ p + \dots + c_{m} \ p^{m}}{1 + d_{1} \ p + \dots + d_{n} \ p^{n}}\right)} = \lim_{p \to 0} \frac{a}{p \left(1 + \frac{K}{\rho^{\alpha}} \frac{1 + c_{1} \ p + \dots + c_{m} \ p^{m}}{1 + d_{1} \ p + \dots + d_{n} \ p^{n}}\right)}$$

On alors trois cas :

• Cas où
$$\alpha = 0$$

$$\varepsilon_V = \lim_{n \to 0} p \ \varepsilon(p) = \infty$$

• Cas où $\alpha = 1$:

$$\varepsilon_V = \lim_{p \to 0} p \ \varepsilon(p) = \frac{a}{K}$$

Cas οù α > 2

 $\varepsilon_V = \lim_{n \to \infty} p \ \varepsilon(p) = 0$





- Ici $E(p) = \frac{a}{p^2}$.
- On peut alors calculer ε_V :

$$\varepsilon_{V} = \lim_{p \to 0} p \ \varepsilon(p) = \lim_{p \to 0} p \ \frac{E(p)}{1 + FTBO(p)} = \lim_{p \to 0} \frac{p \ a}{p^{2} \left(1 + \frac{K}{p^{\alpha}} \frac{1 + c_{1} \ p + \dots + c_{m} \ p^{m}}{1 + d_{1} \ p + \dots + d_{n} \ p^{n}}\right)} = \lim_{p \to 0} \frac{a}{p \ \left(1 + \frac{K}{p^{\alpha}} \frac{1 + c_{1} \ p + \dots + c_{m} \ p^{m}}{1 + d_{1} \ p + \dots + d_{n} \ p^{n}}\right)}$$

• On alors trois cas:

$$\varepsilon_V = \lim_{\rho \to 0} \rho \ \varepsilon(\rho) = \frac{\partial}{\partial \kappa}$$





- Ici $E(p) = \frac{a}{p^2}$.
- On peut alors calculer ε_V :

$$\varepsilon_{V} = \lim_{p \to 0} p \ \varepsilon(p) = \lim_{p \to 0} p \ \frac{E(p)}{1 + FTBO(p)} = \lim_{p \to 0} \frac{p \ a}{p^{2} \left(1 + \frac{K}{p^{\alpha}} \frac{1 + c_{1} \ p + \dots + c_{m} \ p^{m}}{1 + d_{1} \ p + \dots + d_{n} \ p^{n}}\right)} = \lim_{p \to 0} \frac{a}{p \ \left(1 + \frac{K}{p^{\alpha}} \frac{1 + c_{1} \ p + \dots + c_{m} \ p^{m}}{1 + d_{1} \ p + \dots + d_{n} \ p^{n}}\right)}$$

- On alors trois cas :

$$\varepsilon_V = \lim_{p \to 0} p \ \varepsilon(p) = \infty$$

$$\varepsilon_V = \lim_{p \to 0} p \ \varepsilon(p) = \frac{a}{K}$$

$$\varepsilon_V = \lim_{p \to 0} p \ \varepsilon(p) = 0$$





- Ici $E(p) = \frac{a}{p^2}$.
- ullet On peut alors calculer $arepsilon_V$:

$$\varepsilon_{V} = \lim_{p \to 0} p \ \varepsilon(p) = \lim_{p \to 0} p \ \frac{E(p)}{1 + FTBO(p)} = \lim_{p \to 0} \frac{p \ a}{p^{2} \left(1 + \frac{K}{p^{\alpha}} \frac{1 + c_{1} \ p + \dots + c_{m} \ p^{m}}{1 + d_{1} \ p + \dots + d_{n} \ p^{n}}\right)} = \lim_{p \to 0} \frac{a}{p \ \left(1 + \frac{K}{p^{\alpha}} \frac{1 + c_{1} \ p + \dots + c_{m} \ p^{m}}{1 + d_{1} \ p + \dots + d_{n} \ p^{n}}\right)}$$

- On alors trois cas :
 - Cas où $\alpha=0$:

$$\varepsilon_V = \lim_{p \to 0} p \ \varepsilon(p) = \infty.$$

• Cas où $\alpha=1$:

$$\varepsilon_V = \lim_{p \to 0} p \ \varepsilon(p) = \frac{a}{K}$$

• Cas où $\alpha > 2$

$$\varepsilon_V = \lim_{p \to 0} p \ \varepsilon(p) = 0$$





- Ici $E(p) = \frac{a}{p^2}$.
- ullet On peut alors calculer $arepsilon_V$:

$$\varepsilon_{V} = \lim_{\rho \to 0} \rho \ \varepsilon(\rho) = \lim_{\rho \to 0} \rho \ \frac{E(\rho)}{1 + FTBO(\rho)} = \lim_{\rho \to 0} \frac{\rho \ a}{\rho^{2} \left(1 + \frac{K}{\rho^{\alpha}} \frac{1 + c_{1} \ p + \dots + c_{m} \ \rho^{m}}{1 + d_{1} \ p + \dots + d_{n} \ \rho^{n}}\right)} = \lim_{\rho \to 0} \frac{a}{\rho \left(1 + \frac{K}{\rho^{\alpha}} \frac{1 + c_{1} \ p + \dots + c_{m} \ \rho^{m}}{1 + d_{1} \ p + \dots + d_{n} \ \rho^{n}}\right)}$$

- On alors trois cas :
 - Cas où $\alpha=0$:

$$\varepsilon_V = \lim_{p \to 0} p \ \varepsilon(p) = \infty.$$

ullet Cas où lpha=1 :

$$\varepsilon_V = \lim_{p \to 0} p \ \varepsilon(p) = \frac{a}{K}.$$

• Cas où $\alpha > 2$

$$\varepsilon_V = \lim_{p \to 0} p \ \varepsilon(p) = 0$$

Émilien DURIF





- Ici $E(p) = \frac{a}{p^2}$.
- ullet On peut alors calculer $arepsilon_V$:

$$\varepsilon_{V} = \lim_{\rho \to 0} \rho \ \varepsilon(\rho) = \lim_{\rho \to 0} \rho \ \frac{E(\rho)}{1 + FTBO(\rho)} = \lim_{\rho \to 0} \frac{\rho \ a}{\rho^{2} \left(1 + \frac{K}{\rho^{\alpha}} \frac{1 + c_{1} \ p + \dots + c_{m} \ \rho^{m}}{1 + d_{1} \ p + \dots + d_{n} \ \rho^{n}}\right)} = \lim_{\rho \to 0} \frac{a}{\rho \left(1 + \frac{K}{\rho^{\alpha}} \frac{1 + c_{1} \ p + \dots + c_{m} \ \rho^{m}}{1 + d_{1} \ p + \dots + d_{n} \ \rho^{n}}\right)}$$

- On alors trois cas :
 - Cas où $\alpha = 0$:

$$\varepsilon_V = \lim_{p \to 0} p \ \varepsilon(p) = \infty.$$

• Cas où $\alpha=1$:

$$\varepsilon_V = \lim_{p \to 0} p \ \varepsilon(p) = \frac{a}{K}.$$

• Cas où $\alpha > 2$:

$$\varepsilon_V = \lim_{p \to 0} p \ \varepsilon(p) = 0.$$





Plan

Quantification de la précision

- Définition de la précision
- Erreur indicielle
- Erreur de trainage
- Erreur d'accélération
- Récapitulatif
- Application aux systèmes du premier et du deuxième ordre
- Cas d'une perturbation

Rapidité des SLCI

- Définition
- Influence de l'ordre
 - Système du premier ordre
 - Système du deuxième ordre
- Influence du bouclage
 - Système du premier ordre
 - Système du deuxième ordre
- Influence de la bande passante





- Ici, $E(p) = \frac{b}{p^3}$.
- On peut alors calculer ε_a (erreur en accélération) :

$$\varepsilon_{a} = \lim_{\rho \to 0} \rho \ \varepsilon(\rho) = \lim_{\rho \to 0} \rho \frac{E(\rho)}{1 + FTBO(\rho)} = \lim_{\rho \to 0} \frac{b \ \rho}{\rho^{3} \left(1 + \frac{K}{\rho^{\alpha}} \frac{1 + c_{1} \ \rho + \dots + c_{m} \ \rho^{m}}{1 + d_{1} \ \rho + \dots + d_{n} \ \rho^{n}}\right)} = \lim_{\rho \to 0} \frac{b}{\rho^{2} \left(1 + \frac{K}{\rho^{\alpha}} \frac{1 + c_{1} \ \rho + \dots + c_{m} \ \rho^{m}}{1 + d_{1} \ \rho + \dots + d_{n} \ \rho^{n}}\right)}$$

• On alors trois cas:

• Cas où
$$\alpha \leq 1$$
:

$$\varepsilon_a = \lim_{p \to 0} p \varepsilon(p) = \infty$$

• Cas où $\alpha = 2$

$$\varepsilon_{o} = \lim_{n \to \infty} p \ \varepsilon(p) = \frac{b}{\kappa}$$

Cas où n ≥ 3

$$\varepsilon_{\sigma} = \lim_{n \to 0} \rho \ \varepsilon(p) = 0.$$





- Ici, $E(p) = \frac{b}{p^3}$.
- On peut alors calculer ε_a (erreur en accélération) :

$$\varepsilon_{a} = \lim_{p \to 0} p \ \varepsilon(p) = \lim_{p \to 0} p \ \frac{E(p)}{1 + FTBO(p)} = \lim_{p \to 0} \frac{b \ p}{p^{3} \left(1 + \frac{K}{p^{\alpha}} \frac{1 + c_{1} \ p + \dots + c_{m} \ p^{m}}{1 + d_{1} \ p + \dots + d_{n} \ p^{n}}\right)} = \lim_{p \to 0} \frac{b}{p^{2} \left(1 + \frac{K}{p^{\alpha}} \frac{1 + c_{1} \ p + \dots + c_{m} \ p^{m}}{1 + d_{1} \ p + \dots + d_{n} \ p^{n}}\right)}$$

On alors trois cas:

$$\varepsilon_2 = \lim_{p \to 0} p \varepsilon(p) = \infty$$

$$\varepsilon_{\rho} = \lim_{\rho \to 0} \rho \ \varepsilon(\rho) = \frac{b}{\kappa}$$







- Ici, $E(p) = \frac{b}{p^3}$.
- On peut alors calculer ε_a (erreur en accélération) :

$$\varepsilon_{s} = \lim_{p \to 0} p \ \varepsilon(p) = \lim_{p \to 0} p \ \frac{E(p)}{1 + FTBO(p)} = \lim_{p \to 0} \frac{b \ p}{p^{3} \left(1 + \frac{K}{p^{\alpha}} \frac{1 + c_{1} \ p + \dots + c_{m} \ p^{m}}{1 + d_{1} \ p + \dots + d_{n} \ p^{n}}\right)} = \lim_{p \to 0} \frac{b}{p^{2} \left(1 + \frac{K}{p^{\alpha}} \frac{1 + c_{1} \ p + \dots + c_{m} \ p^{m}}{1 + d_{1} \ p + \dots + d_{n} \ p^{n}}\right)}$$

- On alors trois cas :

$$\varepsilon_a = \lim_{p \to 0} p \ \varepsilon(p) = \infty$$

$$\varepsilon_a = \lim_{p \to 0} p \ \varepsilon(p) = \frac{b}{K}$$

$$\varepsilon_a = \lim_{n \to \infty} p \ \varepsilon(p) = 0$$

12/40





- Ici, $E(p) = \frac{b}{p^3}$.
- On peut alors calculer ε_a (erreur en accélération) :

$$\varepsilon_{s} = \lim_{p \to 0} p \ \varepsilon(p) = \lim_{p \to 0} p \ \frac{E(p)}{1 + FTBO(p)} = \lim_{p \to 0} \frac{b \ p}{p^{3} \left(1 + \frac{K}{p^{\alpha}} \frac{1 + c_{1} \ p + \dots + c_{m} \ p^{m}}{1 + d_{1} \ p + \dots + d_{n} \ p^{n}}\right)} = \lim_{p \to 0} \frac{b}{p^{2} \left(1 + \frac{K}{p^{\alpha}} \frac{1 + c_{1} \ p + \dots + c_{m} \ p^{m}}{1 + d_{1} \ p + \dots + d_{n} \ p^{n}}\right)}$$

- On alors trois cas :
 - Cas où $\alpha \leq 1$:

$$\varepsilon_a = \lim_{n \to 0} p \ \varepsilon(p) = \infty.$$

• Cas où $\alpha = 2$

$$\varepsilon_a = \lim_{p \to 0} p \ \varepsilon(p) = \frac{b}{K}$$

• Cas où $\alpha \geq 3$

$$\varepsilon_a = \lim_{n \to \infty} p \ \varepsilon(p) = 0$$





- Ici, $E(p) = \frac{b}{p^3}$.
- On peut alors calculer ε_a (erreur en accélération) :

$$\varepsilon_{s} = \lim_{p \to 0} p \ \varepsilon(p) = \lim_{p \to 0} p \ \frac{E(p)}{1 + FTBO(p)} = \lim_{p \to 0} \frac{b \ p}{p^{3} \left(1 + \frac{K}{p^{\alpha}} \frac{1 + c_{1} \ p + \dots + c_{m} \ p^{m}}{1 + d_{1} \ p + \dots + d_{n} \ p^{n}}\right)} = \lim_{p \to 0} \frac{b}{p^{2} \left(1 + \frac{K}{p^{\alpha}} \frac{1 + c_{1} \ p + \dots + c_{m} \ p^{m}}{1 + d_{1} \ p + \dots + d_{n} \ p^{n}}\right)}$$

- On alors trois cas :
 - \bullet Cas où $\alpha \leq 1$:

$$\varepsilon_a = \lim_{p \to 0} p \ \varepsilon(p) = \infty.$$

• Cas où $\alpha=2$:

$$\varepsilon_a = \lim_{p \to 0} p \ \varepsilon(p) = \frac{b}{K}.$$

• Cas où $\alpha > 3$

$$\varepsilon_a = \lim_{p \to 0} p \ \varepsilon(p) = 0$$





- Ici, $E(p) = \frac{b}{p^3}$.
- On peut alors calculer ε_a (erreur en accélération) :

$$\varepsilon_{a} = \lim_{p \to 0} p \ \varepsilon(p) = \lim_{p \to 0} p \ \frac{E(p)}{1 + FTBO(p)} = \lim_{p \to 0} \frac{b \ p}{p^{3} \left(1 + \frac{K}{p^{\alpha}} \frac{1 + c_{1} \ p + \dots + c_{m} \ p^{m}}{1 + d_{1} \ p + \dots + d_{n} \ p^{n}}\right)} = \lim_{p \to 0} \frac{b}{p^{2} \left(1 + \frac{K}{p^{\alpha}} \frac{1 + c_{1} \ p + \dots + c_{m} \ p^{m}}{1 + d_{1} \ p + \dots + d_{n} \ p^{n}}\right)}$$

- On alors trois cas :
 - Cas où $\alpha \leq 1$:

$$\varepsilon_a = \lim_{p \to 0} p \ \varepsilon(p) = \infty.$$

• Cas où $\alpha = 2$:

$$\varepsilon_a = \lim_{p \to 0} p \ \varepsilon(p) = \frac{b}{K}.$$

• Cas où $\alpha > 3$:

$$\varepsilon_a = \lim_{n \to 0} p \ \varepsilon(p) = 0.$$





Plan

Quantification de la précision

- Définition de la précision
- Erreur indicielle
- Erreur de trainage
- Erreur d'accélération
- Récapitulatif
- Application aux systèmes du premier et du deuxième ordre
- Cas d'une perturbation

Rapidité des SLCI

- Définition
- Influence de l'ordre
 - Système du premier ordre
 - Système du deuxième ordre
- Influence du bouclage
 - Système du premier ordre
 - Système du deuxième ordre
- Influence de la bande passante





Précision : tableau récapitulatif

Entrée $E(p)$	Classe 0	Classe 1	Classe 2	Classe 3
Échelon : $E(p) = \frac{E_0}{p}$	$\frac{E_0}{1+K}$	0	0	0
Rampe : $E(p) = \frac{a}{p^2}$	∞	a K	0	0
Accélération : $E(p) = \frac{b}{p^3}$	∞	∞	<u>b</u> K	0

Quantification de la précision

- La précision en boucle fermée d'un système vis-à-vis d'une entrée dépend donc de la classe et du gain de la FTBO.
- Pour améliorer la précision, il faut donc augmenter la classe, c'est-à-dire le nombre d'intégrations dans la FTBO, ou augmenter le gain de la FTBO.
- Avec au moins 1 intégration en boucle ouverte on annule l'erreur statique
- Avec au moins 2 intégrations en boucle ouverte on annule l'erreur de trainage
- On verra plus tard qu'augmenter la classe ou le gain de la FTBO peut rendre le système instable.





Précision : tableau récapitulatif

Entrée $E(p)$	Classe 0	Classe 1	Classe 2	Classe 3
Échelon : $E(p) = \frac{E_0}{p}$	$\frac{E_0}{1+K}$	0	0	0
Rampe : $E(p) = \frac{a}{p^2}$	∞	a K	0	0
Accélération : $E(p) = \frac{b}{p^3}$	∞	∞	<u>b</u> K	0

Quantification de la précision

- La précision en boucle fermée d'un système vis-à-vis d'une entrée dépend donc de la classe et du gain de la FTBO.
- Pour améliorer la précision, il faut donc augmenter la classe, c'est-à-dire le nombre d'intégrations dans la FTBO, ou augmenter le gain de la FTBO.
- Avec au moins 1 intégration en boucle ouverte on annule l'erreur statique
- Avec au moins 2 intégrations en boucle ouverte on annule l'erreur de trainage
- On verra plus tard qu'augmenter la classe ou le gain de la FTBO peut rendre le système instable





Précision: tableau récapitulatif

Entrée $E(p)$	Classe 0	Classe 1	Classe 2	Classe 3
Échelon : $E(p) = \frac{E_0}{p}$	$\frac{E_0}{1+K}$	0	0	0
Rampe : $E(p) = \frac{a}{p^2}$	∞	a K	0	0
Accélération : $E(p) = \frac{b}{p^3}$	∞	∞	<u>b</u> K	0

Quantification de la précision

- La précision en boucle fermée d'un système vis-à-vis d'une entrée dépend donc de la classe et du gain de la FTBO.
- Pour améliorer la précision, il faut donc augmenter la classe, c'est-à-dire le nombre d'intégrations dans la FTBO, ou augmenter le gain de la FTBO.
- Avec au moins 1 intégration en boucle ouverte on annule l'erreur statique.
- Avec au moins 2 intégrations en boucle ouverte on annule l'erreur de trainage
- On verra plus tard qu'augmenter la classe ou le gain de la FTBO peut rendre le système instable





Précision : tableau récapitulatif

Entrée $E(p)$	Classe 0	Classe 1	Classe 2	Classe 3
Échelon : $E(p) = \frac{E_0}{p}$	$\frac{E_0}{1+K}$	0	0	0
Rampe : $E(p) = \frac{a}{p^2}$	∞	a K	0	0
Accélération : $E(p) = \frac{b}{p^3}$	∞	∞	<u>b</u> K	0

Quantification de la précision

- La précision en boucle fermée d'un système vis-à-vis d'une entrée dépend donc de la classe et du gain de la FTBO.
- Pour améliorer la précision, il faut donc augmenter la classe, c'est-à-dire le nombre d'intégrations dans la FTBO, ou augmenter le gain de la FTBO.
- Avec au moins 1 intégration en boucle ouverte on annule l'erreur statique.
- Avec au moins 2 intégrations en boucle ouverte on annule l'erreur de trainage.
- On verra plus tard qu'augmenter la classe ou le gain de la FTBO peut rendre le système instable.





Précision : tableau récapitulatif

Entrée $E(p)$	Classe 0	Classe 1	Classe 2	Classe 3
Échelon : $E(p) = \frac{E_0}{p}$	$\frac{E_0}{1+K}$	0	0	0
Rampe : $E(p) = \frac{a}{p^2}$	∞	a K	0	0
Accélération : $E(p) = \frac{b}{p^3}$	∞	∞	<u>b</u>	0

Quantification de la précision

- La précision en boucle fermée d'un système vis-à-vis d'une entrée dépend donc de la classe et du gain de la FTBO.
- Pour améliorer la précision, il faut donc augmenter la classe, c'est-à-dire le nombre d'intégrations dans la FTBO, ou augmenter le gain de la FTBO.
- Avec au moins 1 intégration en boucle ouverte on annule l'erreur statique.
- Avec au moins 2 intégrations en boucle ouverte on annule l'erreur de trainage.
- On verra plus tard qu'augmenter la classe ou le gain de la FTBO peut rendre le système instable.

Émilien DURIF 14/40





Plan

Quantification de la précision

- Définition de la précision
- Erreur indicielle
- Erreur de trainage
- Erreur d'accélération
- Récapitulatif
- Application aux systèmes du premier et du deuxième ordre
- Cas d'une perturbation

Rapidité des SLCI

- Définition
- Influence de l'ordre
 - Système du premier ordre
 - Système du deuxième ordre
- Influence du bouclage
 - Système du premier ordre
 - Système du deuxième ordre
- Influence de la bande passante

Émilien DURIF 15/40





Considérons un système avec un retour unitaire dont la FTBO(p) est du premier ou du deuxième ordre :

$$\begin{cases} H_{BO1}(p) = \frac{K}{1+\tau p}. \\ H_{BO2}(p) = \frac{K}{1+\frac{2\xi}{\omega_0} \cdot p + \frac{p^2}{\omega_0^2}}. \end{cases}$$

Émilien DURIF 16/40

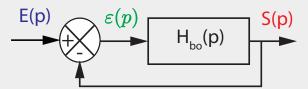




Propriété : Précision d'un premier ordre et du second ordre

La FTBO pour les systèmes des premier et deuxième ordre est de classe 0. On en déduit que :

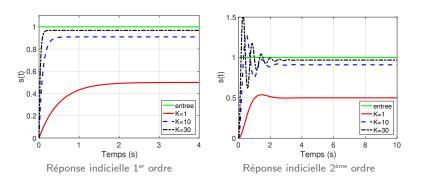
- l'erreur indicielle vaut $\frac{E_0}{1+K}$;
- l'erreur de trainage vaut ∞ .
- ici l'ordre de la fonction de transfert n'a pas d'influence sur la précision.



Émilien DURIF 17/40



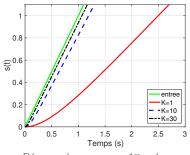




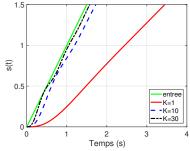
Émilien DURIF 18/40







Réponse à une rampe 1^{er} ordre



Réponse à une rampe 2ème ordre

Émilien DURIF 19/40





Plan

Quantification de la précision

- Définition de la précision
- Erreur indicielle
- Erreur de trainage
- Erreur d'accélération
- Récapitulatif
- Application aux systèmes du premier et du deuxième ordre
- Cas d'une perturbation

Rapidité des SLCI

- Définition
- Influence de l'ordre
 - Système du premier ordre
 - Système du deuxième ordre
- Influence du bouclage
 Système du premier ordre
 - Système du premier ordre
 - Système du deuxième ordre
- Influence de la bande passante

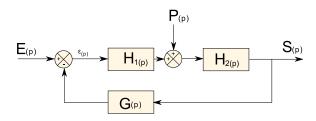
Émilien DURIF 20/40





- On considère désormais un système avec une consigne (entrée maitrisée) E(p), une entrée non-maitrisée due à une perturbation (P(p)) et une réponse ou sortie (S(p)).
- Par le théorème de superposition (car système linéaire), on peut donner une relation entre S(p), E(p) et P(p) en introduisant les deux fonctions de transfert H_E(p) et H_P(p):

$$S(p) = H_E(p) \cdot E(p) + H_P(p) \cdot P(p).$$



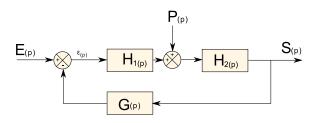
Émilien DURIF 21/40





- On considère désormais un système avec une consigne (entrée maitrisée) E(p), une entrée non-maitrisée due à une perturbation (P(p)) et une réponse ou sortie (S(p)).
- Par le théorème de superposition (car système linéaire), on peut donner une relation entre S(p), E(p) et P(p) en introduisant les deux fonctions de transfert $H_E(p)$ et $H_P(p)$:

$$S(p) = H_E(p) \cdot E(p) + H_P(p) \cdot P(p).$$



Émilien DURIF 21/40



Quantification de la précision Rapidité des SLCI

Précision : cas d'une perturbation

- Calcul de $H_E(p)$ et $H_P(p)$:
 - Pour calculer $H_P(p)$, on prend E(p) = 0

$$H_P(p) = \frac{H_2(p)}{1 + H_1(p) \ H_2(p) \ G(p)}$$

• Pour calculer $H_E(p)$, on prend P(p) = 0

$$H_E(p) = \frac{H_1 \ H_2(p)}{1 + H_1(p) \ H_2(p) \ G(p)}$$

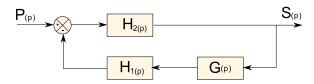
Émilien DURIF 22/40

- Calcul de $H_E(p)$ et $H_P(p)$:
 - Pour calculer $H_P(p)$, on prend E(p) = 0:

$$H_P(p) = \frac{H_2(p)}{1 + H_1(p) H_2(p) G(p)}$$

• Pour calculer $H_E(p)$, on prend P(p) = 0

$$H_E(p) = \frac{H_1 \ H_2(p)}{1 + H_1(p) \ H_2(p) \ G(p)}$$



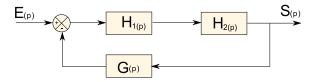
Émilien DURIF 22/40

- Calcul de $H_E(p)$ et $H_P(p)$:
 - Pour calculer $H_P(p)$, on prend E(p) = 0:

$$H_P(p) = \frac{H_2(p)}{1 + H_1(p) H_2(p) G(p)}$$

• Pour calculer $H_E(p)$, on prend P(p) = 0:

$$H_E(p) = \frac{H_1 \ H_2(p)}{1 + H_1(p) \ H_2(p) \ G(p)}$$



Émilien DURIF 22/40







• Calculons $\varepsilon(p) = E(p) - G(p) S(p)$

$$\varepsilon(p) = E(p) - \frac{G(p) \ H_1(p) \ H_2(p)}{1 + FTBO(p)} \ E(p) - \frac{G(p) \ H_2(p)}{1 + H_1(p) \ H_2(p) \ G(p)} \ P(p)$$

-

$$\varepsilon(p) = \frac{1}{1 + FTBO(p)} E(p) - \frac{G(p) H_2(p)}{1 + FTBO(p)} P(p).$$

On note alors

$$\varepsilon(p) = \varepsilon_F(p) - \varepsilon_P(p)$$

• Avec $\varepsilon_E(p)$ l'écart du à l'entrée et $\varepsilon_P(p)$ l'écart du à la perturbation.

 $arepsilon_{arepsilon}(
ho) = rac{1}{1 + H_1(
ho) \; H_2(
ho) \; G(
ho)} \; arepsilon(
ho) = rac{1}{1 + FTBO(
ho)} \; arepsilon(
ho)$

• Avec $\varepsilon_P(p) =$

 $arepsilon_{P}(
ho) = rac{G(
ho) \; H_{2}(
ho)}{1 + H_{1}(
ho) \; H_{2}(
ho) \; G(
ho)} \; P(
ho) = rac{G(
ho) \; H_{2}(
ho)}{1 + FTBO(
ho)} \; P(
ho)$







• Calculons $\varepsilon(p) = E(p) - G(p) S(p)$

$$\varepsilon(p) = E(p) - \frac{G(p) \ H_1(p) \ H_2(p)}{1 + FTBO(p)} \ E(p) - \frac{G(p) \ H_2(p)}{1 + H_1(p) \ H_2(p) \ G(p)} \ P(p)$$

$$\varepsilon(p) = \frac{1}{1 + FTBO(p)} E(p) - \frac{G(p) H_2(p)}{1 + FTBO(p)} P(p).$$

On note alors

$$\varepsilon(p) = \varepsilon_F(p) - \varepsilon_P(p)$$

• Avec $\varepsilon_E(p)$ l'écart du à l'entrée et $\varepsilon_P(p)$ l'écart du à la perturbation.







• Calculons $\varepsilon(p) = E(p) - G(p) S(p)$

$$\varepsilon(p) = E(p) - \frac{G(p) \ H_1(p) \ H_2(p)}{1 + FTBO(p)} \ E(p) - \frac{G(p) \ H_2(p)}{1 + H_1(p) \ H_2(p) \ G(p)} \ P(p)$$

4

$$\varepsilon(p) = \frac{1}{1 + FTBO(p)} E(p) - \frac{G(p) H_2(p)}{1 + FTBO(p)} P(p).$$

On note alors

$$\varepsilon(p) = \varepsilon_E(p) - \varepsilon_P(p).$$

• Avec $\varepsilon_E(p)$ l'écart du à l'entrée et $\varepsilon_P(p)$ l'écart du à la perturbation. • Avec $\varepsilon_E(p) =$

 $\varepsilon_E(\rho) = \frac{1}{1 + H_1(\rho) H_2(\rho) G(\rho)} E(\rho) = \frac{1}{1 + FTBO(\rho)} E(\rho)$

• Avec $\varepsilon_P(p) =$

 $arepsilon_{P}(
ho) = rac{G(
ho) \; H_{2}(
ho)}{1 + H_{1}(
ho) \; H_{2}(
ho) \; G(
ho)} \; P(
ho) = rac{G(
ho) \; H_{2}(
ho)}{1 + FTBO(
ho)} \; P(
ho)$







• Calculons $\varepsilon(p) = E(p) - G(p) S(p)$

$$\varepsilon(p) = E(p) - \frac{G(p) \ H_1(p) \ H_2(p)}{1 + FTBO(p)} \ E(p) - \frac{G(p) \ H_2(p)}{1 + H_1(p) \ H_2(p) \ G(p)} \ P(p)$$

$$\varepsilon(p) = \frac{1}{1 + FTBO(p)} E(p) - \frac{G(p) H_2(p)}{1 + FTBO(p)} P(p).$$

On note alors

$$\varepsilon(p) = \varepsilon_F(p) - \varepsilon_P(p).$$

• Avec $\varepsilon_F(p)$ l'écart du à l'entrée et $\varepsilon_P(p)$ l'écart du à la perturbation.

• Avec
$$\varepsilon_E(p)$$
 =

$$\varepsilon_{E}(p) = \frac{1}{1 + H_{1}(p) H_{2}(p) G(p)} E(p) = \frac{1}{1 + FTBO(p)} E(p)$$

$$\varepsilon_P(p) = \frac{G(p) \ H_2(p)}{1 + H_1(p) \ H_2(p) \ G(p)} \ P(p) = \frac{G(p) \ H_2(p)}{1 + FTBO(p)} \ P(p)$$

Émilien DURIF 23/40





• Calculons $\varepsilon(p) = E(p) - G(p) S(p)$

$$\varepsilon(p) = E(p) - \frac{G(p) \ H_1(p) \ H_2(p)}{1 + FTBO(p)} \ E(p) - \frac{G(p) \ H_2(p)}{1 + H_1(p) \ H_2(p) \ G(p)} \ P(p)$$

•

$$\varepsilon(p) = \frac{1}{1 + FTBO(p)} E(p) - \frac{G(p) H_2(p)}{1 + FTBO(p)} P(p).$$

On note alors

$$\varepsilon(p) = \varepsilon_F(p) - \varepsilon_P(p).$$

- Avec $\varepsilon_F(p)$ l'écart du à l'entrée et $\varepsilon_P(p)$ l'écart du à la perturbation.
 - Avec $\varepsilon_F(p) =$

$$\varepsilon_E(p) = \frac{1}{1 + H_1(p) H_2(p) G(p)} E(p) = \frac{1}{1 + FTBO(p)} E(p).$$

• Avec $\varepsilon_P(p) =$

$$\varepsilon_P(p) = \frac{G(p) \ H_2(p)}{1 + H_1(p) \ H_2(p) \ G(p)} \ P(p) = \frac{G(p) \ H_2(p)}{1 + FTBO(p)} \ P(p)$$

Émilien DURIF 23/40





• Calculons $\varepsilon(p) = E(p) - G(p) S(p)$

$$\varepsilon(p) = E(p) - \frac{G(p) \ H_1(p) \ H_2(p)}{1 + FTBO(p)} \ E(p) - \frac{G(p) \ H_2(p)}{1 + H_1(p) \ H_2(p) \ G(p)} \ P(p)$$

•

$$\varepsilon(p) = \frac{1}{1 + FTBO(p)} E(p) - \frac{G(p) H_2(p)}{1 + FTBO(p)} P(p).$$

On note alors

$$\varepsilon(p) = \varepsilon_F(p) - \varepsilon_P(p).$$

- Avec $\varepsilon_F(p)$ l'écart du à l'entrée et $\varepsilon_P(p)$ l'écart du à la perturbation.
 - Avec $\varepsilon_F(p) =$

$$\varepsilon_E(p) = \frac{1}{1 + H_1(p) H_2(p) G(p)} E(p) = \frac{1}{1 + FTBO(p)} E(p).$$

• Avec $\varepsilon_P(p) =$

$$\varepsilon_P(p) = \frac{G(p) \ H_2(p)}{1 + H_1(p) \ H_2(p) \ G(p)} \ P(p) = \frac{G(p) \ H_2(p)}{1 + FTBO(p)} \ P(p).$$





• On pose également :

$$H_1(p) = \frac{K_1 \ N_1(p)}{p^{\alpha_1} \ D_1(p)};$$

$$K_2 \ N_2(p)$$

 $G(p) H_2(p) = \frac{K_2 N_2(p)}{p^{\alpha_2} D_2(p)}$

• avec $N_1(0) = D_1(0) = N_2(0) = D_2(0) = 1$ car les fonctions de transfert $H_1(p)$ et G(p) $H_2(p)$ sont exprimées sous formes canoniques.





• On pose également :

$$H_1(p) = \frac{K_1 \ N_1(p)}{p^{\alpha_1} \ D_1(p)};$$

•

$$G(p) H_2(p) = \frac{K_2 N_2(p)}{p^{\alpha_2} D_2(p)}$$

• avec $N_1(0) = D_1(0) = N_2(0) = D_2(0) = 1$ car les fonctions de transfert $H_1(p)$ et G(p) $H_2(p)$ sont exprimées sous formes canoniques.





• On pose également :

$$H_1(p) = \frac{K_1 \ N_1(p)}{p^{\alpha_1} \ D_1(p)};$$

$$G(p) H_2(p) = \frac{K_2 N_2(p)}{p^{\alpha_2} D_2(p)};$$

• avec $N_1(0) = D_1(0) = N_2(0) = D_2(0) = 1$ car les fonctions de transfert $H_1(p)$ et G(p) $H_2(p)$ sont exprimées sous formes canoniques.





• On pose également :

$$H_1(p) = \frac{K_1 \ N_1(p)}{p^{\alpha_1} \ D_1(p)};$$

$$G(p) H_2(p) = \frac{K_2 N_2(p)}{p^{\alpha_2} D_2(p)};$$

• avec $N_1(0) = D_1(0) = N_2(0) = D_2(0) = 1$ car les fonctions de transfert $H_1(p)$ et G(p) $H_2(p)$ sont exprimées sous formes canoniques.





Précision : cas d'une perturbation de type indicielle

• On calcule
$$\lim_{t\to\infty} \varepsilon_P(t) = \lim_{p\to 0} p \ \varepsilon_P(p)$$
 avec $P(p) = \frac{P_0}{p}$.

$$\begin{split} \lim_{\rho \to 0} p \; \varepsilon_{P}(\rho) &= \lim_{\rho \to 0} \left(\frac{P_0 \; K_2 \; N_2(p) \; p^{\alpha_1} \; D_1(p)}{p^{\alpha_1} \; D_1(p) \; p^{\alpha_2} \; D_2(p) + K_1 \; N_1(p) \; K_2 \; N_2(p)} \right) \\ &= \lim_{\rho \to 0} \left(\frac{P_0 \; K_2 \; p^{\alpha_1}}{p^{\alpha_1 + \alpha_2} + K_1 \; K_2} \right) \end{split}$$

Émilien DURIF 25/40





Précision : cas d'une perturbation de type indicielle

• On calcule
$$\lim_{t\to\infty} \varepsilon_P(t) = \lim_{t\to\infty} p \varepsilon_P(p)$$
 avec $P(p) = \frac{P_0}{p}$.

$$\begin{split} \lim_{\rho \to 0} p \, \varepsilon_{P}(\rho) &= \lim_{\rho \to 0} \left(\frac{P_0 \, K_2 \, N_2(\rho) \, p^{\alpha_1} \, D_1(\rho)}{p^{\alpha_1} \, D_1(\rho) \, p^{\alpha_2} \, D_2(\rho) + K_1 \, N_1(\rho) \, K_2 \, N_2(\rho)} \right) \\ &= \lim_{\rho \to 0} \left(\frac{P_0 \, K_2 \, p^{\alpha_1}}{p^{\alpha_1 + \alpha_2} + K_1 \, K_2} \right) \end{split}$$







Précision : cas d'une perturbation de type rampe

$$\bullet \ \ \text{On calcule} \ \lim_{t\to\infty} \varepsilon_P(t) = \lim_{p\to 0} p \ \varepsilon_P(p) \ \text{avec} \ P(p) = \frac{P_0}{p^2}.$$

$$\lim_{\rho \to 0} p \, \varepsilon_{\rho}(\rho) = \lim_{\rho \to 0} \left(\frac{P_0 \, K_2 \, N_2(\rho) \, p^{\alpha_1 - 1} \, D_1(\rho)}{p^{\alpha_1} \, D_1(\rho) \, p^{\alpha_2} \, D_2(\rho) + K_1 \, N_1(\rho) \, K_2 \, N_2(\rho)} \right)$$

$$= \lim_{\rho \to 0} \left(\frac{P_0 \, K_2 \, p^{\alpha_1 - 1}}{p^{\alpha_1 + \alpha_2} + K_1 \, K_2} \right)$$

Émilien DURIF 26/40





Précision : cas d'une perturbation de type rampe

$$\bullet \ \ \text{On calcule} \ \lim_{t\to\infty} \varepsilon_P(t) = \lim_{p\to 0} p \ \varepsilon_P(p) \ \text{avec} \ P(p) = \frac{P_0}{p^2}.$$

$$\begin{split} \lim_{\rho \to 0} p \, \varepsilon_{\rho}(\rho) &= \lim_{\rho \to 0} \left(\frac{P_0 \, K_2 \, N_2(\rho) \, p^{\alpha_1 - 1} \, D_1(\rho)}{p^{\alpha_1} \, D_1(\rho) \, p^{\alpha_2} \, D_2(\rho) + K_1 \, N_1(\rho) \, K_2 \, N_2(\rho)} \right) \\ &= \lim_{\rho \to 0} \left(\frac{P_0 \, K_2 \, p^{\alpha_1 - 1}}{p^{\alpha_1 + \alpha_2} + K_1 \, K_2} \right) \end{split}$$

26/40







Perturbation $P(p)$	$\alpha_1 = 0$		$\alpha_1 = 1$	$\alpha_1 \geq 2$
	$\alpha_2 = 0$	$\alpha_2 \ge 1$	$\alpha_2 \in [0; +\infty]$	
Échelon : $P(p) = \frac{P_0}{p}$	$\frac{P_0 \ K_2}{1 + K_1 \ K_2}$	$\frac{P_0}{K_1}$	0	
	$\alpha_2 \in [0; +\infty]$			
Rampe : $P(p) = \frac{P_0}{p^2}$	+∞		$\frac{P_0}{K_1}$	0

Conclusion : précision en fonction de la perturbation





Perturbation $P(p)$	$\alpha_1 = 0$		$\alpha_1 = 1$	$\alpha_1 \geq 2$
	$\alpha_2 = 0$	$\alpha_2 \ge 1$	$\alpha_2 \in [0; +\infty]$	
Échelon : $P(p) = \frac{P_0}{p}$	$\frac{P_0 \ K_2}{1 + K_1 \ K_2}$	$\frac{P_0}{K_1}$	0	
	$\alpha_2 \in [0; +\infty]$			
Rampe : $P(p) = \frac{P_0}{p^2}$	+∞		$\frac{P_0}{K_1}$	0

Conclusion : précision en fonction de la perturbation

- En réponse à une perturbation de type échelon, un système comportant au moins une intégration en amont du point d'entrée de la perturbation présentera une erreur nulle.





Perturbation $P(p)$	$\alpha_1 = 0$		$\alpha_1 = 1$	$\alpha_1 \geq 2$
	$\alpha_2 = 0$	$\alpha_2 \ge 1$	$\alpha_2 \in [0; +\infty]$	
Échelon : $P(p) = \frac{P_0}{p}$	$\frac{P_0 \ K_2}{1+K_1 \ K_2}$	$\frac{P_0}{K_1}$	0	
	$\alpha_2 \in [0; +\infty]$			
Rampe : $P(p) = \frac{P_0}{p^2}$	+∞		$\frac{P_0}{K_1}$	0

Conclusion : précision en fonction de la perturbation

- En réponse à une perturbation de type échelon, un système comportant au moins une intégration en amont du point d'entrée de la perturbation présentera une erreur nulle.
- En réponse à une perturbation de type rampe, un système comportant au moins deux intégrations en amont du point d'entrée de la perturbation présentera une erreur nulle.
- Ainsi pour rendre un système plus précis, on cherchera à augmenter le gair statique de la fonction de transfert en boucle ouverte et d'en augmenter le





Perturbation $P(p)$	$\alpha_1 = 0$		$\alpha_1 = 1$	$\alpha_1 \geq 2$
	$\alpha_2 = 0$	$\alpha_2 \ge 1$	$\alpha_2 \in [0; +\infty]$	
Échelon : $P(p) = \frac{P_0}{p}$	$\frac{P_0 \ K_2}{1+K_1 \ K_2}$	$\frac{P_0}{K_1}$	0	
	$\alpha_2 \in [0; +\infty]$			
Rampe : $P(p) = \frac{P_0}{p^2}$	+∞		$\frac{P_0}{K_1}$	0

Conclusion : précision en fonction de la perturbation

- En réponse à une perturbation de type échelon, un système comportant au moins une intégration en amont du point d'entrée de la perturbation présentera une erreur nulle.
- En réponse à une perturbation de type rampe, un système comportant au moins deux intégrations en amont du point d'entrée de la perturbation présentera une erreur nulle
- Ainsi pour rendre un système plus précis, on cherchera à augmenter le gain statique de la fonction de transfert en boucle ouverte et d'en augmenter le nombre d'intégrateurs purs





Plan

- Définition de la précision
- Frreur indicielle
- Erreur de trainage
- Erreur d'accélération
- Récapitulatif
- Application aux systèmes du premier et du deuxième ordre
- Cas d'une perturbation

Rapidité des SLCI

- Définition
- Influence de l'ordre
 - Système du premier ordre
 - Système du deuxième ordre
- Influence du bouclage Système du premier ordre

 - Système du deuxième ordre
- Influence de la bande passante

Émilien DURIE 28/40

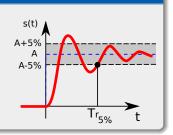




Rapidité des SLCI

Rapidité des SLCI

- On peut définir la rapidité d'un système comme la durée qu'il faut pour un système à se stabiliser lorsqu'il est soumis à une variation brusque de la grandeur d'entrée (échelon par exemple).
- On peut la définir à partir du temps de réponse à n% (généralement 5%).
- Cela nécessite que le système soit stable.



Émilien DURIF 29/40





Plan

- Définition de la précision
- Frreur indicielle
- Erreur de trainage
- Erreur d'accélération
- Récapitulatif
- Application aux systèmes du premier et du deuxième ordre
- Cas d'une perturbation

Rapidité des SLCI

- Définition
- Influence de l'ordre
 - Système du premier ordre
 - Système du deuxième ordre
- Influence du bouclage Système du premier ordre

 - Système du deuxième ordre
- Influence de la bande passante

Émilien DURIE 30/40





Rapidité des SLCI

Rapidité des systèmes du premier ordre

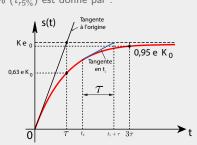
Pour un système du premier ordre de fonction de transfert :

$$H(p) = \frac{K}{1 + \tau \cdot p}$$

soumis à un échelon le temps de réponse à 5% $(t_{r5\%})$ est donné par :

$$t_{r5\%} = 3 \cdot \tau \tag{5}$$

Plus la constante de temps est petite plus le système est rapide.



Émilien DURIF 31/40





Rapidité des SLCI

Rapidité des systèmes du deuxième ordre

Pour un système du deuxième ordre de fonction de transfert

$$H(p) = \frac{K}{1 + \frac{2\xi}{\omega_0}p + \frac{p^2}{\omega_0^2}}$$

On peut retenir:

• $\xi = 0,7$ (Optimum de rapidité) :

$$t_{r5\%} = \frac{3}{\omega_0}$$

• $\xi = 1$ (Optimum de rapidité) :

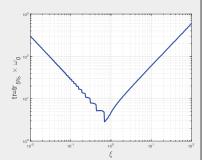
$$t_{r5\%} = \frac{5}{\omega_0}$$

Pour le reste, on peut utiliser l'abaque

ci-contre.

Pour un même coefficient d'amortissement ξ , plus ω_0 augmente et plus le temps de réponse à 5% diminue et donc le système sera plus rapide.

soumis à un échelon, le temps de réponse à 5% est donné selon des valeurs de ξ et dépend de ω_0 .







Plan

Quantification de la précision

- Définition de la précision
- Erreur indicielle
- Erreur de trainage
- Erreur d'accélération
- Récapitulatif
- Application aux systèmes du premier et du deuxième ordre
- Cas d'une perturbation

Rapidité des SLCI

- Définition
- Influence de l'ordre
 - Système du premier ordre
 - Système du deuxième ordre
- Influence du bouclage
 - Système du premier ordre
 - Système du deuxième ordre
- Influence de la bande passante

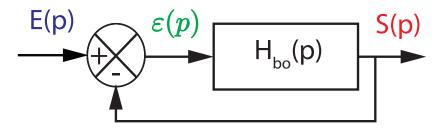
Émilien DURIF 33/40





Si considère un système en boucle ouverte que l'on souhaite boucler (on prendra ici un retour unitaire).

$$H_{BF} = \frac{S(p)}{E(p)} = \frac{H_{BO}(p)}{1 + H_{BO}(p)}$$
 (6)



Émilien DURIF 34/40







Système bouclé du 1er ordre

Dans le cas d'une FTBO du 1er ordre :

$$H_{BO}(p) = \frac{K}{1 + \tau \cdot p}$$

On peut alors calculer
$$H_{BF}(p) = \frac{K_{BF}}{1 + \tau_{BF} \cdot p}$$
 :

Émilien DURIF





Système bouclé du 1er ordre

Dans le cas d'une FTBO du 1er ordre :

$$H_{BO}(p) = \frac{K}{1 + \tau \cdot p}$$

On peut alors calculer $H_{BF}(p) = \frac{K_{BF}}{1 + \tau_{BF} \cdot p}$:

$$H_{BF}(p) = \frac{\frac{K}{1+\tau \cdot p}}{1+\frac{K}{1+\tau \cdot p}} = \frac{\frac{K}{1+K}}{1+\frac{\tau}{1+K} \cdot p}$$

Émilien DURIF 35/40





Système bouclé du 1er ordre

• K_{BF} :

• τ_{BF} :

Ainsi le bouclage ayant une FTBO du 1er ordre permet :

- de conserver une fonction de transfert du 1er ordre ;
- de diminuer la valeur de la constante de temps.

Émilien DURIF 36/40





Système bouclé du 1er ordre

• K_{BF} :

• τ_{BF} :

Ainsi le bouclage ayant une FTBO du 1er ordre permet :

- de conserver une fonction de transfert du 1er ordre ;
- de diminuer la valeur de la constante de temps.

Émilien DURIF 36/40





Système bouclé du 1er ordre

• K_{BF} :

$$K_{BF} = \frac{K}{1+K}$$

• τ_{BF} :

- de conserver une fonction de transfert du 1er ordre ;
- de diminuer la valeur de la constante de temps.





Système bouclé du 1er ordre

K_{BF} :

$$K_{BF} = \frac{K}{1+K}$$

• τ_{BF} :

$$\tau_{BF} = \frac{\tau}{1+K}$$

- de conserver une fonction de transfert du 1er ordre ;
- de diminuer la valeur de la constante de temps.





Système bouclé du 2ème ordre

Dans le cas d'une FTBO du 2ème ordre :

$$H_{BO}(p) = \frac{K}{1 + \frac{2\xi}{\omega_0} \cdot p + \frac{p^2}{\omega_0^2}}$$

On peut alors calculer
$$H_{BF}(p)=rac{K_{BF}}{1+rac{2\xi_{BF}}{\omega_{0BF}}\cdot p+rac{p^2}{\omega_{0BF}^2}}$$
 :

Émilien DURIF 37/40





Système bouclé du 2ème ordre

Dans le cas d'une FTBO du 2^{ème} ordre :

$$H_{BO}(p) = \frac{K}{1 + \frac{2\xi}{\omega_0} \cdot p + \frac{p^2}{\omega_0^2}}$$

On peut alors calculer $H_{BF}(p)=rac{K_{BF}}{1+rac{2\xi_{BF}}{\omega_{0BF}}\cdot p+rac{p^2}{\omega_{0BF}2}}$:

$$H_{BF}(p) = \frac{\frac{K}{1 + \frac{2\xi}{\omega_0} \cdot p + \frac{p^2}{\omega_0^2}}}{1 + \frac{K}{1 + \frac{2\xi}{\omega_0} \cdot p + \frac{p^2}{\omega_0^2}}} = \frac{K}{K + 1 + \frac{2\xi}{\omega_0} \cdot p + \frac{p^2}{\omega_0^2}}$$

$$= \frac{\frac{\frac{K}{1+K}}{1+\frac{2\xi}{(1+K)\omega_0}} \cdot p + \frac{p^2}{(1+K)\cdot\omega_0^2}}{1+\frac{2\xi}{(1+K)\omega_0}}$$

Émilien DURIF 37/40





Système bouclé du 2ème ordre

• K_{BF} :

• ω_{OBF} :

• ξ_{BF} :

- de conserver une fonction de transfert du 2^{ème} ordre;
- de diminuer la valeur du coefficient d'amortissement ξ_{BF} lorsque l'on augmente le gain K de la FTBO. Par conséquent si ξ_{BF} diminue et :
 - si ξ_{BF} reste supérieur à 0, 7, le système sera plus rapide,
 - si ξ_{BF} reste inférieur à 0,7, le système sera plus lent.





Système bouclé du 2ème ordre

• K_{BF} :

$$K_{BF} = \frac{K}{1+K}$$

 \bullet ω_{0BF} :

• ξ_{BF} :

- de conserver une fonction de transfert du 2^{ème} ordre;
- de diminuer la valeur du coefficient d'amortissement ξ_{BF} lorsque l'on augmente le gain K de la FTBO. Par conséquent si ξ_{BF} diminue et :
 - si ξ_{BF} reste supérieur à 0, 7, le système sera plus rapide,
 - si ξ_{BF} reste inférieur à 0,7, le système sera plus lent.





Système bouclé du 2ème ordre

• K_{BF} :

$$K_{BF} = \frac{K}{1+K}$$

• ω_{0BF} :

$$\omega_{0BF} = \sqrt{1 + K} \cdot \omega_0$$

• ξ_{BF} :

- de conserver une fonction de transfert du 2^{ème} ordre;
- de diminuer la valeur du coefficient d'amortissement ξ_{BF} lorsque l'on augmente le gain K de la FTBO. Par conséquent si ξ_{BF} diminue et :
 - si ξ_{BF} reste supérieur à 0, 7, le système sera plus rapide,
 - si \mathcal{E}_{BF} reste inférieur à 0, 7, le système sera plus lent.





Système bouclé du 2ème ordre

• K_{BF} :

$$K_{BF} = \frac{K}{1+K}$$

• ω_{0BF} :

$$\omega_{\text{OBF}} = \sqrt{1 + K} \cdot \omega_0$$

• ξ_{BF} :

$$\xi_{BF} = \frac{\omega_{0BF}}{2} \cdot \frac{2\xi}{(1+K)\omega_0} = \frac{\sqrt{1+K} \cdot \omega_0}{2} \cdot \frac{2\xi}{(1+K)\omega_0} = \frac{\xi}{\sqrt{1+K}}$$

- de conserver une fonction de transfert du 2^{ème} ordre;
- de diminuer la valeur du coefficient d'amortissement ξ_{BF} lorsque l'on augmente le gain K de la FTBO. Par conséquent si ξ_{BF} diminue et :
 - si EBE reste supérieur à 0.7. le système sera plus rapide.
 - si \mathcal{E}_{BF} reste inférieur à 0, 7, le système sera plus lent.





Plan

- Définition de la précision
- Frreur indicielle
- Erreur de trainage
- Erreur d'accélération
- Récapitulatif
- Application aux systèmes du premier et du deuxième ordre
- Cas d'une perturbation

Rapidité des SLCI

- Définition
- Influence de l'ordre
 - Système du premier ordre
 - Système du deuxième ordre
- Influence du bouclage Système du premier ordre

 - Système du deuxième ordre
- Influence de la bande passante

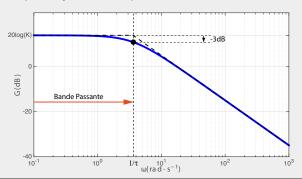
Émilien DURIE 39/40





Bande passante de la FTBF

- La bande passante à $-n \cdot dB$ correspond à la bande de pulsation où le gain est supérieur au gain asymptotique des basses fréquences moins n décibels.
- Pour un 1er ordre la bande passante à -3dB correspond à la puslation de cassure $\frac{1}{\tau}$.
- On peut montrer que plus la bande passante de la FTBF du système est importante plus le système sera rapide.



Émilien DURIF 40/40