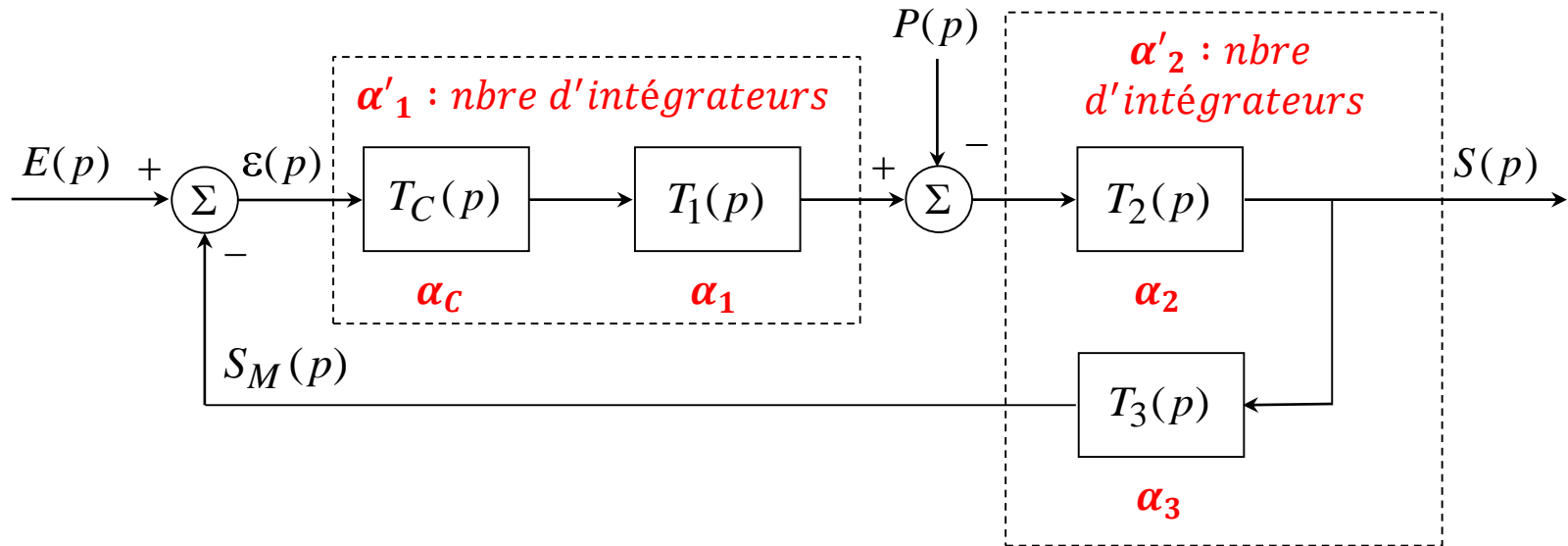


# Chapitre 4 : Précision

# Introduction



Ce schéma fait apparaître les fonctions de transfert suivantes :

- Le correcteur  $T_c(p)$  à spécifier par le concepteur,
- La partie du système  $T_1(p)$ , située avant le point d'application de la perturbation (actionneur, ampli...),
- La partie du système  $T_2(p).T_3(p)$  située après le point d'application de la perturbation. (procédé  $T_2(p)$ , capteur  $T_3(p)$ ).

**Deux entrées :**

- Le signal de **consigne**  $E(p)$  (ou entrée principale),
- Le signal de **perturbation**  $P(p)$  (ou entrée secondaire).

# Définition du signal d'erreur

- On appelle erreur du système asservi, la différence :

$$\varepsilon(t) = e(t) - s_M(t)$$

Cet écart constitue une **mesure de la qualité du système asservi**.

- On se restreindra uniquement à l'étude du **régime permanent** :

$$\varepsilon(\infty) = \lim_{t \rightarrow +\infty} \varepsilon(t) = \lim_{p \rightarrow 0} p \cdot \varepsilon(p)$$

- Expression de la fonction de transfert de boucle  **$T_B(p)$**  :

$$T_B(p) = \left. \frac{s_m(p)}{\varepsilon(p)} \right|_{p(p)=0} = T_C(p) \cdot T_1(p) \cdot T_2(p) \cdot T_3(p)$$

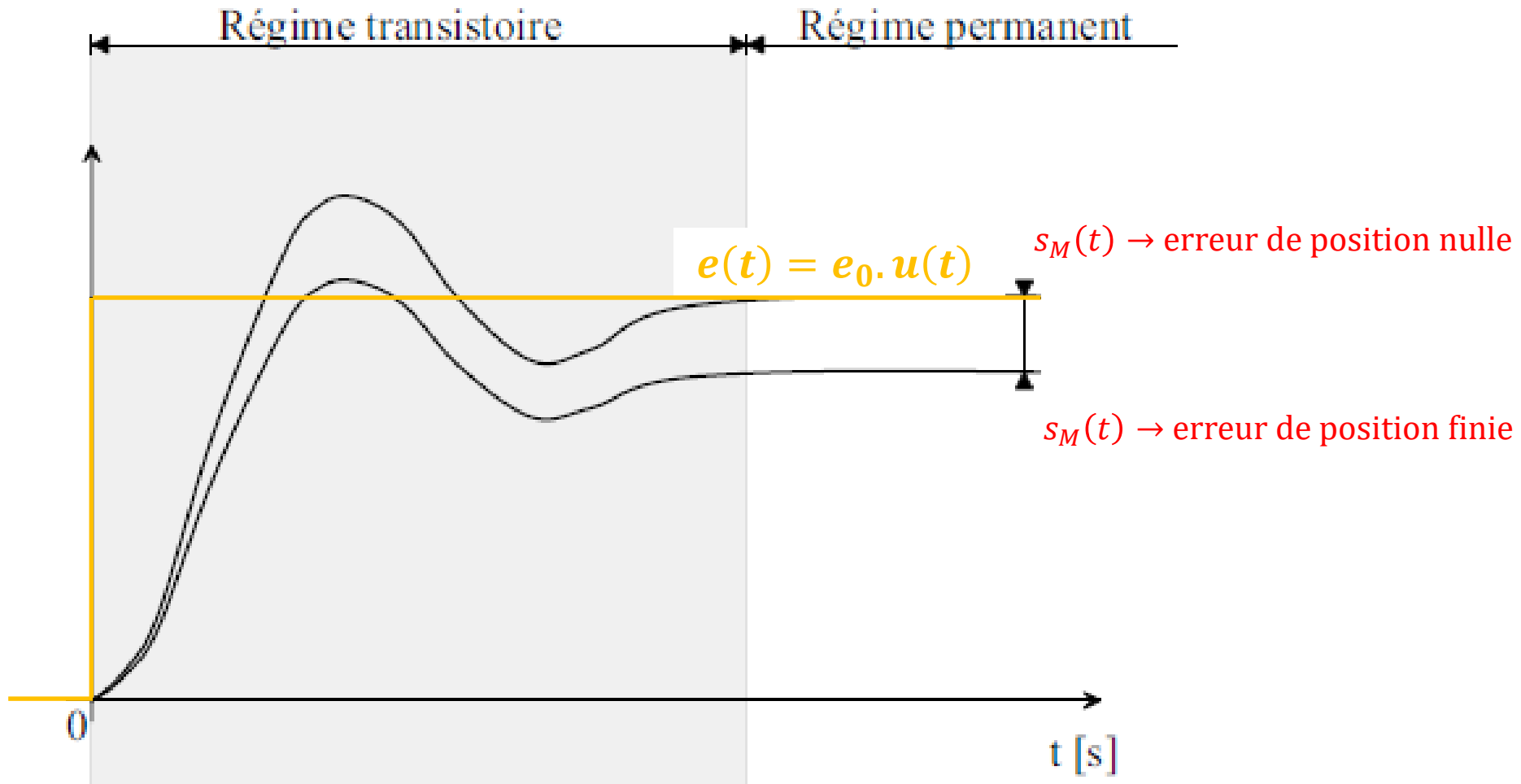
Cet étude sera faite en tenant compte des diverses configurations possibles :

- Le nombre d'intégrateurs dans la fonction de transfert de boucle  $T_B(p)$ ,
  - L'emplacement des intégrateurs dans  $T_B(p)$ ,
  - La valeur du gain statique de boucle  $K_B$ ,
  - L'influence de la consigne ( $E(p)$ ) et de la perturbation ( $P(p)$ ),
  - Le type de signal sur les entrées.
- 
- Afin de faciliter les calculs, les fonctions de transfert seront exprimées sous la forme suivante :

$$T_i(p) = \frac{K_i}{p^{\alpha_i}} \cdot R_i(p) \quad \text{avec} \quad R_i(p) = \frac{1 + b_1 \cdot p + \dots + b_m \cdot p^m}{1 + a_1 \cdot p + \dots + a_{n-\alpha_i} \cdot p^{n-\alpha_i}}$$

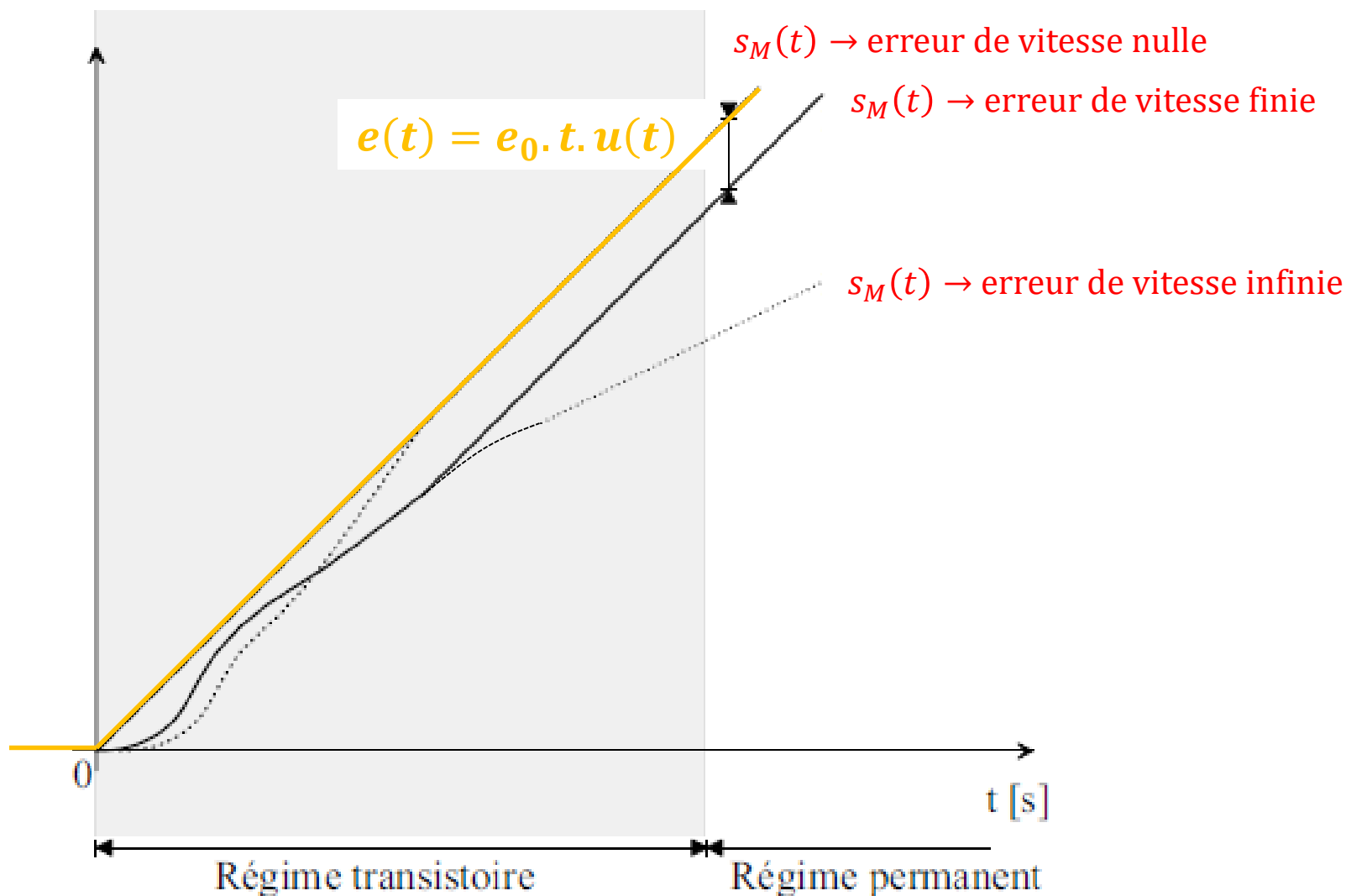
$$\text{Remarque : } R_i(0) = 1 \text{ et } T_i(0) = \frac{K_i}{p^{\alpha_i}}$$

# Entrée de consigne échelon de position



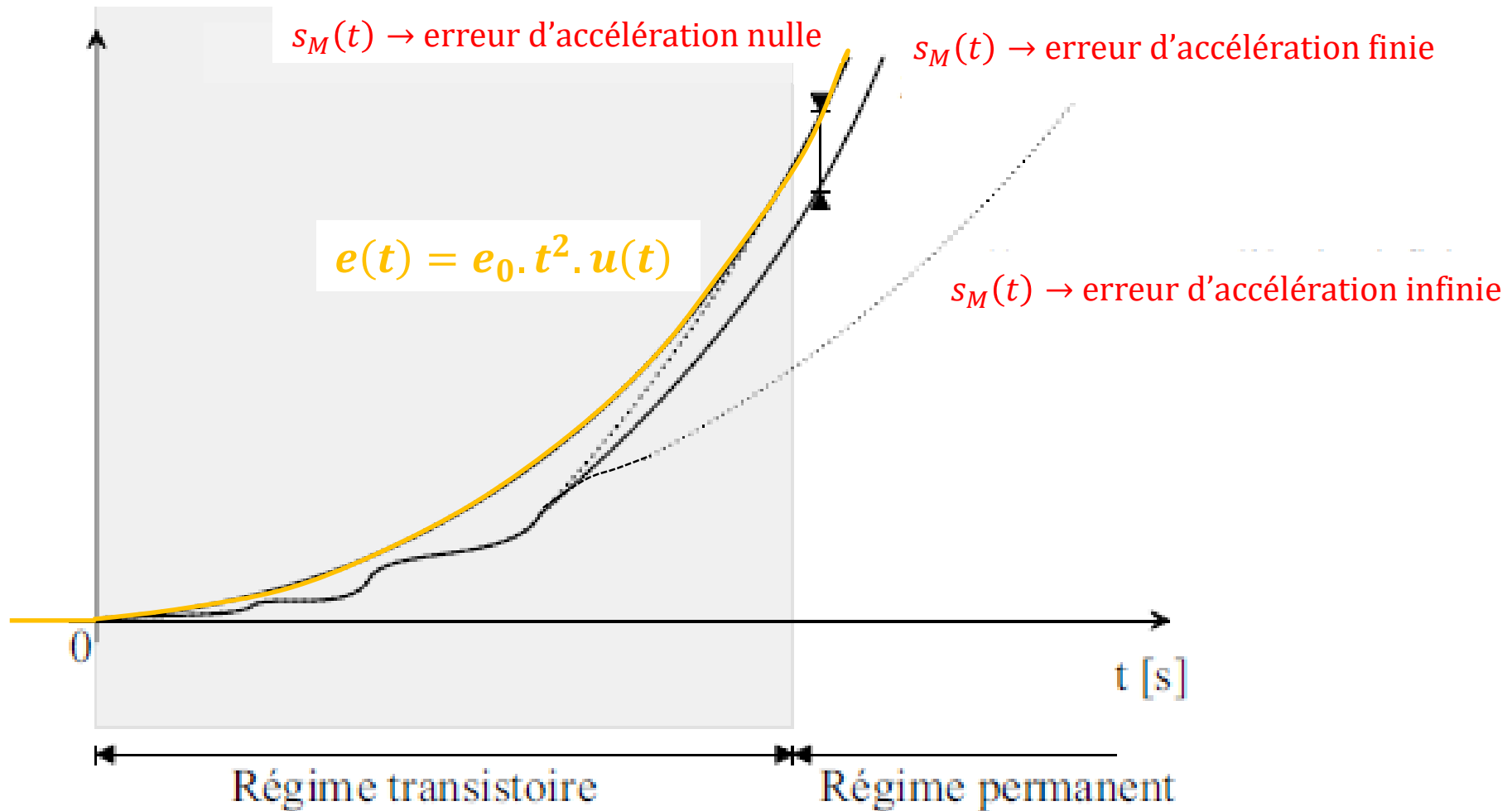
**Remarque :** Lorsque  $e(t)$  et  $p(t)$  sont des **échelons de position**, l'erreur en régime permanent s'appelle **erreur de position**.

# Entrée de consigne échelon de vitesse



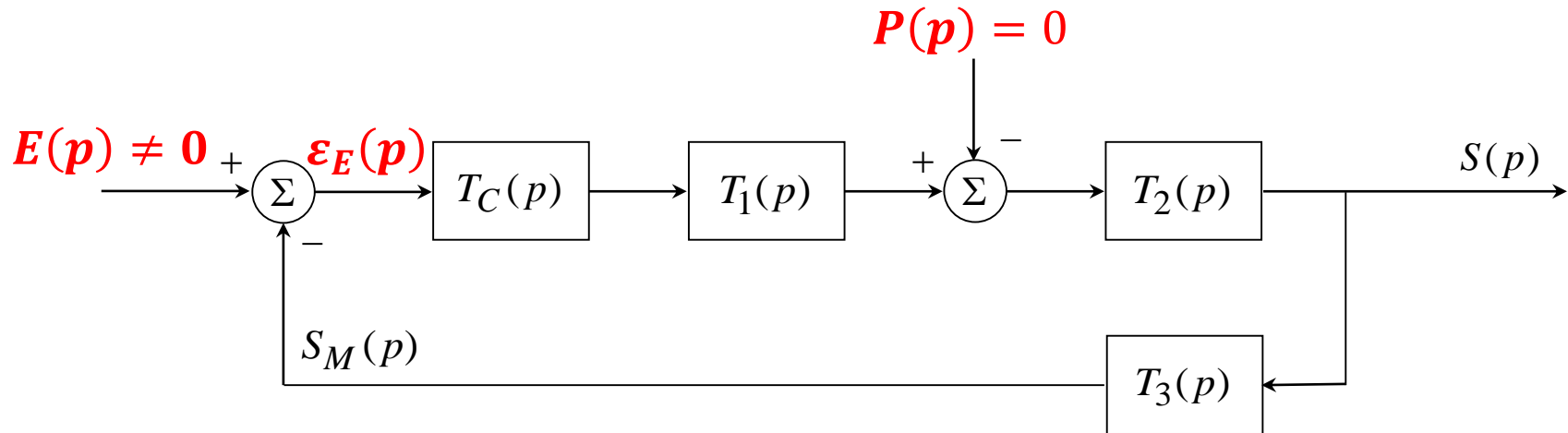
**Remarque :** Lorsque  $e(t)$  et  $p(t)$  sont des **échelons de vitesse**, l'erreur en régime permanent s'appelle **erreur de vitesse**.

# Entrée de consigne échelon d'accélération



**Remarque :** Lorsque  $e(t)$  et  $p(t)$  sont des **échelons d'accélération**, l'erreur en régime permanent s'appelle **erreur d'accélération**.

# Expression de l'erreur due au signal de consigne $E(p)$



$$\varepsilon_E(p) = E(p) - S_M(p)$$

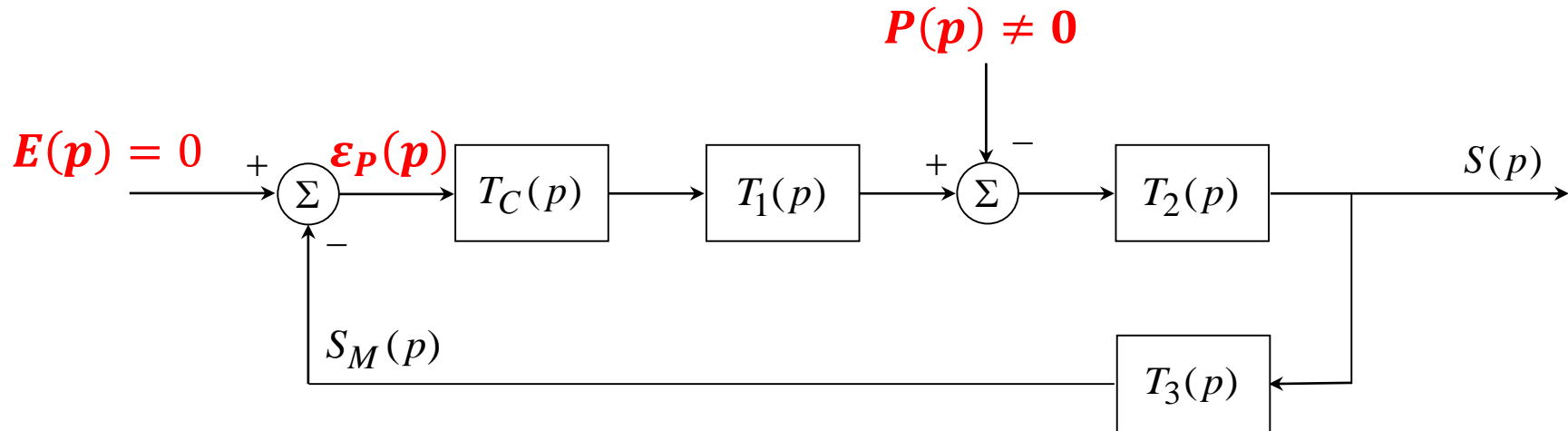
$$\varepsilon_E(p) = E(p) - T_C(p) \cdot T_1(p) \cdot T_2(p) \cdot T_3(p) \cdot \varepsilon_E(p)$$

$$T_{E\varepsilon}(p) = \frac{\varepsilon_E(p)}{E(p)} = \frac{1}{1 + T_C(p) \cdot T_1(p) \cdot T_2(p) \cdot T_3(p)} = \frac{1}{1 + \mathbf{T_B(p)}}$$

$$\varepsilon_E(p) = \mathbf{T_{E\varepsilon}(p)} \cdot E(p)$$



# Expression de l'erreur due au signal de perturbation $P(p)$



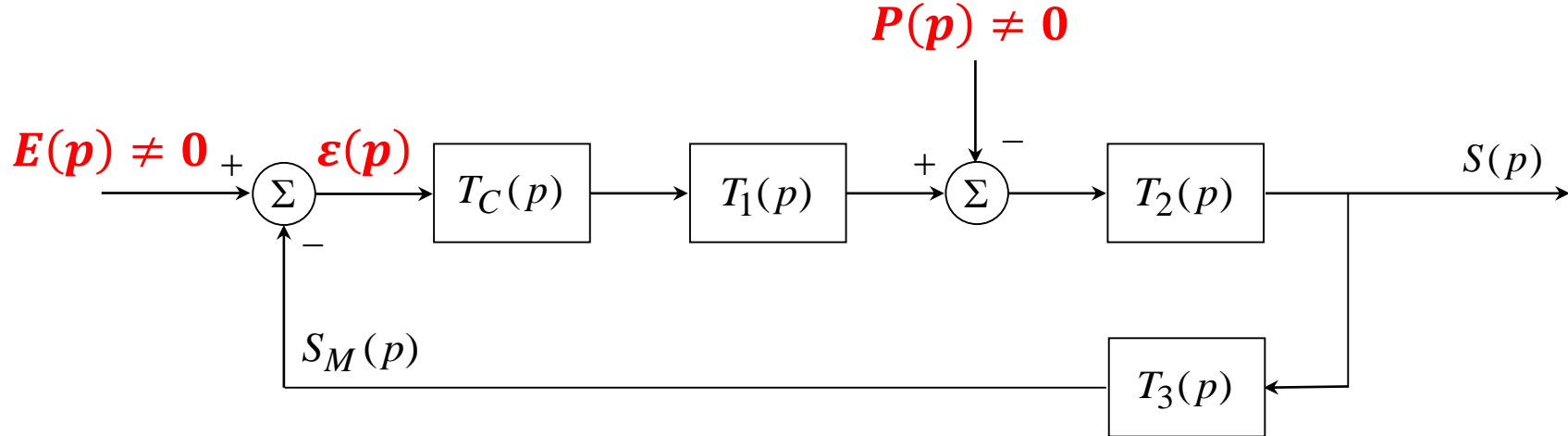
$$\epsilon_P(p) = 0 - S_M(p)$$

$$\epsilon_P(p) = -T_C(p) \cdot T_1(p) \cdot T_2(p) \cdot T_3(p) \cdot \epsilon_P(p) + T_2(p) \cdot T_3(p) \cdot P(p)$$

$$T_{P\epsilon}(p) = \frac{\epsilon_P(p)}{P(p)} = \frac{T_2(p) \cdot T_3(p)}{1 + T_C(p) \cdot T_1(p) \cdot T_2(p) \cdot T_3(p)} = \frac{T_2(p) \cdot T_3(p)}{1 + T_B(p)}$$

$$\epsilon_P(p) = T_{P\epsilon}(p) \cdot P(p)$$

# Expression de l'erreur totale



$$\varepsilon(p) = \varepsilon_E(p) + \varepsilon_P(p)$$

$$\varepsilon(p) = T_{E\varepsilon}(p) \cdot E(p) + T_{P\varepsilon}(p) \cdot P(p)$$

- Pour le système considéré l'erreur en régime permanent s'exprime par la relation suivante :

$$\varepsilon(\infty) = \lim_{t \rightarrow +\infty} \varepsilon(t) = \lim_{p \rightarrow 0} p \cdot T_{E\varepsilon}(p) \cdot E(p) + \lim_{p \rightarrow 0} p \cdot T_{P\varepsilon}(p) \cdot P(p)$$

# Expression de l'erreur totale

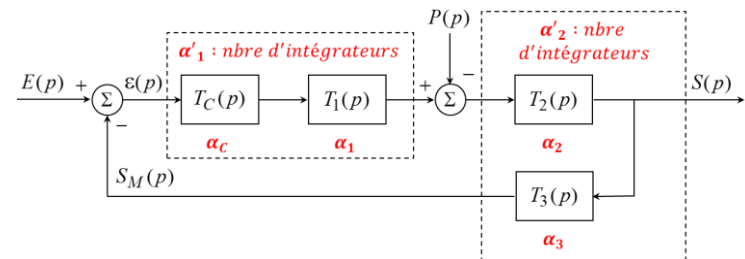
$$\varepsilon(\infty) = \lim_{p \rightarrow 0} p \cdot \frac{1}{1 + T_B(p)} \cdot E(p) + \lim_{p \rightarrow 0} p \cdot \frac{T_2(p) \cdot T_3(p)}{1 + T_B(p)} \cdot P(p)$$

Remarque :  $T_i(0) = \frac{K_i}{p^{\alpha_i}}$

$$\varepsilon(\infty) = \lim_{p \rightarrow 0} p \cdot \frac{1}{1 + \frac{K_B}{p^{\alpha_B}}} \cdot E(p) + \lim_{p \rightarrow 0} p \cdot \frac{\frac{K_2}{p^{\alpha_2}} \cdot \frac{K_3}{p^{\alpha_3}}}{1 + \frac{K_B}{p^{\alpha_B}}} \cdot P(p)$$

$$\varepsilon(\infty) = \lim_{p \rightarrow 0} \frac{p^{\alpha_B+1}}{p^{\alpha_B} + K_B} \cdot E(p) + \lim_{p \rightarrow 0} \frac{p^{\alpha_B-\alpha_2-\alpha_3+1} \cdot K_2 \cdot K_3}{p^{\alpha_B} + K_B} \cdot P(p)$$

Remarque :  $\alpha_B = \alpha'_1 + \alpha'_2$



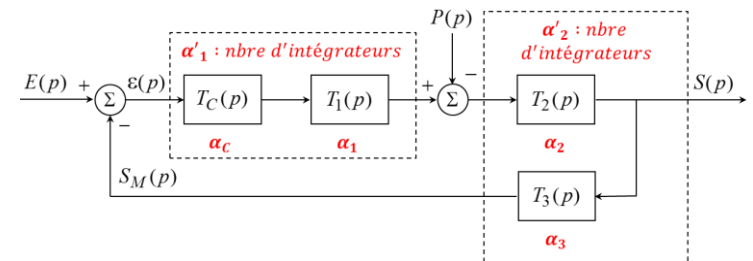
$$\varepsilon(\infty) = \lim_{p \rightarrow 0} \frac{p^{\alpha_B+1}}{p^{\alpha_B} + K_B} \cdot E(p) + \lim_{p \rightarrow 0} \frac{p^{\alpha'_1+1} \cdot K_2 \cdot K_3}{p^{\alpha_B} + K_B} \cdot P(p)$$

# Calcul pour une entrée particulière

$$e(t) = e_0 \cdot u(t) \xrightarrow{\mathcal{L}} E(p) = \frac{e_0}{p}$$

$$p(t) = p_0 \cdot u(t) \xrightarrow{\mathcal{L}} P(p) = \frac{p_0}{p}$$

$$\varepsilon(\infty) = \lim_{p \rightarrow 0} \frac{p^{\alpha_B+1}}{p^{\alpha_B} + K_B} \cdot E(p) + \lim_{p \rightarrow 0} \frac{p^{\alpha'_1+1} \cdot K_2 \cdot K_3}{p^{\alpha_B} + K_B} \cdot P(p)$$



Position des intégrateurs :

- **cas n°1** : aucun intégrateur dans la boucle  $\alpha_B = 0$ ,  $\alpha'_1 = 0$  et  $\alpha'_2 = 0$ ,
- **cas n°2** : un intégrateur dans la boucle  $\alpha_B = 1$ , l'intégrateur étant situé avant le point d'application de la perturbation  $\alpha'_1 = 1$  et  $\alpha'_2 = 0$ ,
- **cas n°3** : un intégrateur dans la boucle  $\alpha_B = 1$ , l'intégrateur étant situé après le point d'application de la perturbation  $\alpha'_1 = 0$  et  $\alpha'_2 = 1$ .

# cas n°1 : $\alpha_B = 0$ , $\alpha'_1 = 0$ et $\alpha'_2 = 0$

$$\varepsilon(\infty) = \lim_{p \rightarrow 0} \frac{p^{\alpha_B+1}}{p^{\alpha_B} + K_B} \cdot E(p) + \lim_{p \rightarrow 0} \frac{p^{\alpha'_1+1} \cdot K_2 \cdot K_3}{p^{\alpha_B} + K_B} \cdot P(p)$$

$$\varepsilon(\infty) = \lim_{p \rightarrow 0} \frac{p^{0+1}}{p^0 + K_B} \cdot \frac{e_0}{p} + \lim_{p \rightarrow 0} \frac{p^{0+1} \cdot K_2 \cdot K_3}{p^0 + K_B} \cdot \frac{p_0}{p}$$

$$\varepsilon(\infty) = \lim_{p \rightarrow 0} \frac{p}{1 + K_B} \cdot \frac{e_0}{p} + \lim_{p \rightarrow 0} \frac{p \cdot K_2 \cdot K_3}{1 + K_B} \cdot \frac{p_0}{p}$$

$$\varepsilon(\infty) = \lim_{p \rightarrow 0} \frac{1}{1 + K_B} \cdot e_0 + \lim_{p \rightarrow 0} \frac{K_2 \cdot K_3}{1 + K_B} \cdot p_0$$

$$\varepsilon(\infty) = \frac{1}{1 + K_B} \cdot e_0 + \frac{K_2 \cdot K_3}{1 + K_B} \cdot p_0$$

$$\varepsilon(\infty) = \varepsilon_{E\infty} + \varepsilon_{P\infty}$$

cas n°2 :  $\alpha_B = 1$ ,  $\alpha'_1 = 1$  et  $\alpha'_2 = 0$

$$\varepsilon(\infty) = \lim_{p \rightarrow 0} \frac{p^{\alpha_B+1}}{p^{\alpha_B} + K_B} \cdot \mathbf{E}(p) + \lim_{p \rightarrow 0} \frac{p^{\alpha'_1+1} \cdot K_2 \cdot K_3}{p^{\alpha_B} + K_B} \cdot \mathbf{P}(p)$$

$$\varepsilon(\infty) = \lim_{p \rightarrow 0} \frac{p^{1+1}}{p^1 + K_B} \cdot \frac{\mathbf{e}_0}{p} + \lim_{p \rightarrow 0} \frac{p^{1+1} \cdot K_2 \cdot K_3}{p^1 + K_B} \cdot \frac{p_0}{p}$$

$$\varepsilon(\infty) = \lim_{p \rightarrow 0} \frac{p^2}{p + K_B} \cdot \frac{\mathbf{e}_0}{p} + \lim_{p \rightarrow 0} \frac{p^2 \cdot K_2 \cdot K_3}{p + K_B} \cdot \frac{p_0}{p}$$

$$\varepsilon(\infty) = \lim_{p \rightarrow 0} \frac{p}{p + K_B} \cdot \mathbf{e}_0 + \lim_{p \rightarrow 0} \frac{p \cdot K_2 \cdot K_3}{p + K_B} \cdot p_0$$

$$\varepsilon(\infty) = 0 + 0$$

$$\varepsilon(\infty) = \mathbf{\varepsilon}_{E\infty} + \mathbf{\varepsilon}_{P\infty}$$

# cas n°3 : $\alpha_B = 1$ , $\alpha'_1 = 0$ et $\alpha'_2 = 1$

$$\varepsilon(\infty) = \lim_{p \rightarrow 0} \frac{p^{\alpha_B+1}}{p^{\alpha_B} + K_B} \cdot \mathbf{E}(p) + \lim_{p \rightarrow 0} \frac{p^{\alpha'_1+1} \cdot K_2 \cdot K_3}{p^{\alpha_B} + K_B} \cdot \mathbf{P}(p)$$

$$\varepsilon(\infty) = \lim_{p \rightarrow 0} \frac{p^{1+1}}{p^1 + K_B} \cdot \frac{\mathbf{e}_0}{p} + \lim_{p \rightarrow 0} \frac{p^{0+1} \cdot K_2 \cdot K_3}{p^1 + K_B} \cdot \frac{p_0}{p}$$

$$\varepsilon(\infty) = \lim_{p \rightarrow 0} \frac{p^2}{p + K_B} \cdot \frac{\mathbf{e}_0}{p} + \lim_{p \rightarrow 0} \frac{p \cdot K_2 \cdot K_3}{p + K_B} \cdot \frac{p_0}{p}$$

$$\varepsilon(\infty) = \lim_{p \rightarrow 0} \frac{p}{p + K_B} \cdot \mathbf{e}_0 + \lim_{p \rightarrow 0} \frac{K_2 \cdot K_3}{p + K_B} \cdot p_0$$

$$\varepsilon(\infty) = 0 + \frac{K_2 \cdot K_3}{K_B} \cdot p_0$$

$$\varepsilon(\infty) = 0 + \frac{1}{K_C \cdot K_1} \cdot p_0$$

$$\varepsilon(\infty) = \mathbf{\varepsilon}_{E\infty} + \mathbf{\varepsilon}_{P\infty}$$

$\alpha'_1$	$\alpha'_2$	$\alpha_B$	Erreur de position ou erreur statique en régime permanent			Erreur de vitesse ou erreur de traînage en régime permanent			Erreur d'accélération en régime permanent		
			Consigne	Perturbation	Consigne + Perturbation	Consigne	Perturbation	Consigne + Perturbation	Consigne	Perturbation	Consigne + Perturbation
			$\varepsilon_{E\infty}$	$\varepsilon_{P\infty}$	$\varepsilon_{\infty}$	$\varepsilon_{E\infty}$	$\varepsilon_{P\infty}$	$\varepsilon_{\infty}$	$\varepsilon_{E\infty}$	$\varepsilon_{P\infty}$	$\varepsilon_{\infty}$
0	0	0	$e_0 \frac{1}{1+K_B}$	$p_0 \frac{K_2 K_3}{1+K_B}$	$e_0 \frac{1}{1+K_B} + p_0 \frac{K_2 K_3}{1+K_B}$	$\infty$	$\infty$	$\infty$	$\infty$	$\infty$	$\infty$
0	1	1	0	$p_0 \frac{1}{K_1 K_C}$	$p_0 \frac{1}{K_1 K_C}$	$e_0 \frac{1}{K_B}$	$\infty$	$\infty$	$\infty$	$\infty$	$\infty$
1	0	1	0	0	0	$e_0 \frac{1}{K_B}$	$p_0 \frac{1}{K_1 K_C}$	$e_0 \frac{1}{K_B} + p_0 \frac{1}{K_1 K_C}$	$\infty$	$\infty$	$\infty$
1	1	2	0	0	0	0	$p_0 \frac{1}{K_1 K_C}$	$p_0 \frac{1}{K_1 K_C}$	$e_0 \frac{1}{K_B}$	$\infty$	$\infty$
2	0	2	0	0	0	0	0	0	$e_0 \frac{1}{K_B}$	$p_0 \frac{1}{K_1 K_C}$	$e_0 \frac{1}{K_B} + p_0 \frac{1}{K_1 K_C}$
2	1	3	0	0	0	0	0	0	0	$p_0 \frac{1}{K_1 K_C}$	$p_0 \frac{1}{K_1 K_C}$
3	0	3	0	0	0	0	0	0	0	0	0



**Erreur permanente due au signal de consigne (entrée principale) :  $\varepsilon_{E\infty}$** 

- Une **erreur nulle** ne peut être obtenue qu'avec un **nombre d'intégrateurs  $\alpha_B$  suffisant** dans la fonction de transfert de boucle  **$T_B(p)$** .
- Lorsque l'**erreur** est **finie**, on constate qu'elle est **inversement proportionnelle** au gain statique de boucle  **$K_B$**  et qu'elle est **proportionnelle** à  **$e_0$** .

**Erreur permanente due au signal de perturbation (entrée secondaire) :  $\varepsilon_{P\infty}$** 

- Une **erreur nulle** ne peut être obtenue qu'avec un **nombre d'intégrateurs  $\alpha'_1$  (situées avant le point d'application de la perturbation) suffisant** dans l'ensemble  **$T_C(p) \cdot T_1(p)$** .
- Lorsque l'**erreur** est **finie**, on constate qu'elle est **inversement proportionnelle** au produit des gains statique de boucle  **$K_C \cdot K_1$  (situées avant le point d'application de la perturbation)** et qu'elle est **proportionnelle** à  **$p_0$** .

- Il apparaît donc que **la précision** (donc l'erreur) et **la stabilité** vont être la **source de compromis** puisque :
  - Pour avoir un **système précis**, donc possédant une **erreur faible**, il faut un gain statique de boucle  **$K_B$  important**.
  - On sait aussi qu'en **augmentant** le gain statique de boucle  **$K_B$**  d'un système on peut le **rendre instable**.
  - Pour avoir une **erreur nulle** en régime permanent, on peut **ajouter** le nombre d'**intégrateur** nécessaire par l'intermédiaire de  **$T_c(p)$** .
  - Néanmoins toute **intégration rajoutée** dans la fonction de transfert de boucle  **$T_B(p)$**  ajoute un **déphasage de  $-90^\circ$**  et donc peut **induire une instabilité**.



