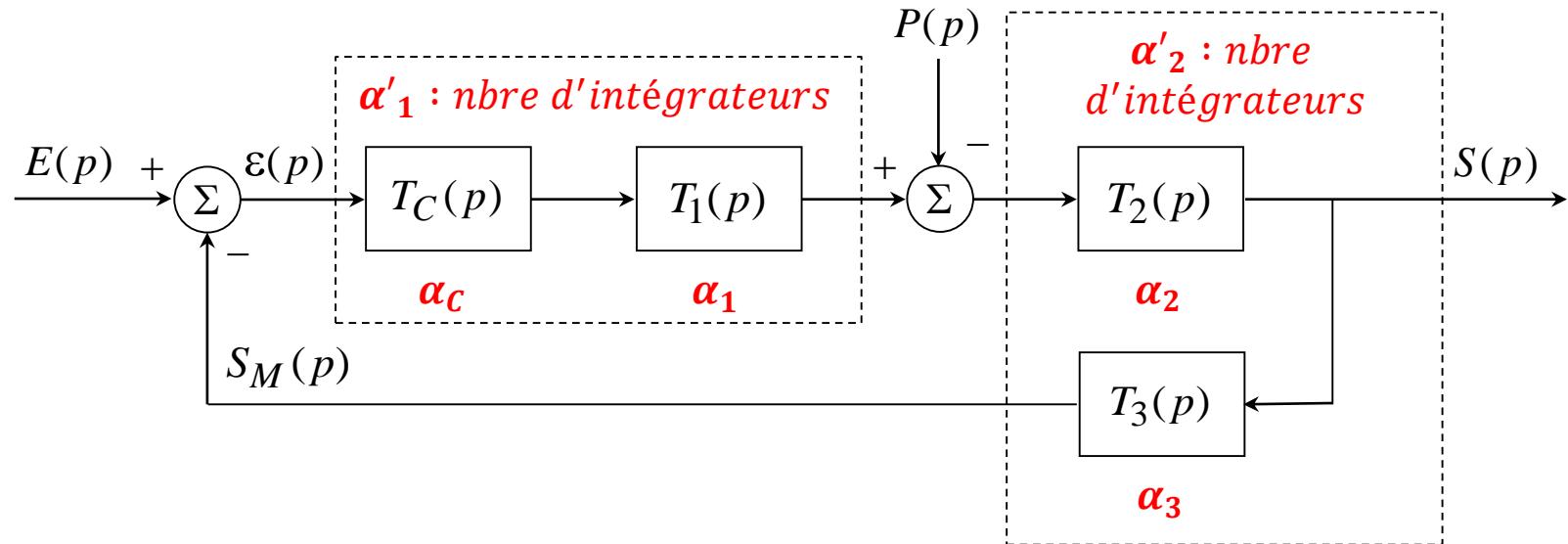


Chapitre 4 : Précision



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 $T_2(p) \cdot T_3(p)$ 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).

- 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 **$T_B(p)$** :

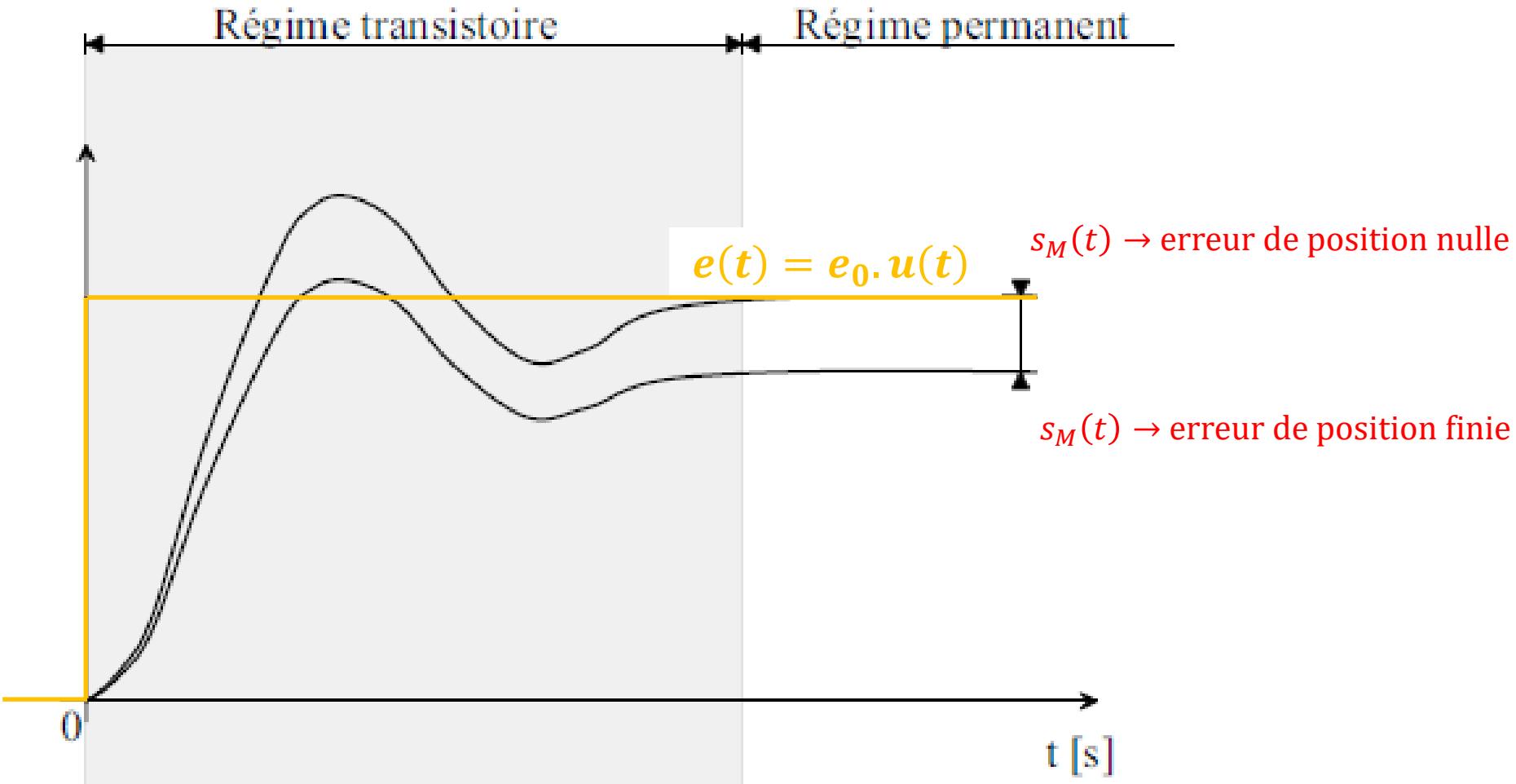
$$T_B(p) = \frac{s_m(p)}{\varepsilon(p)} \Big|_{P(p)=0} = T_C(p) \cdot T_1(p) \cdot T_2(p) \cdot T_3(p)$$

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

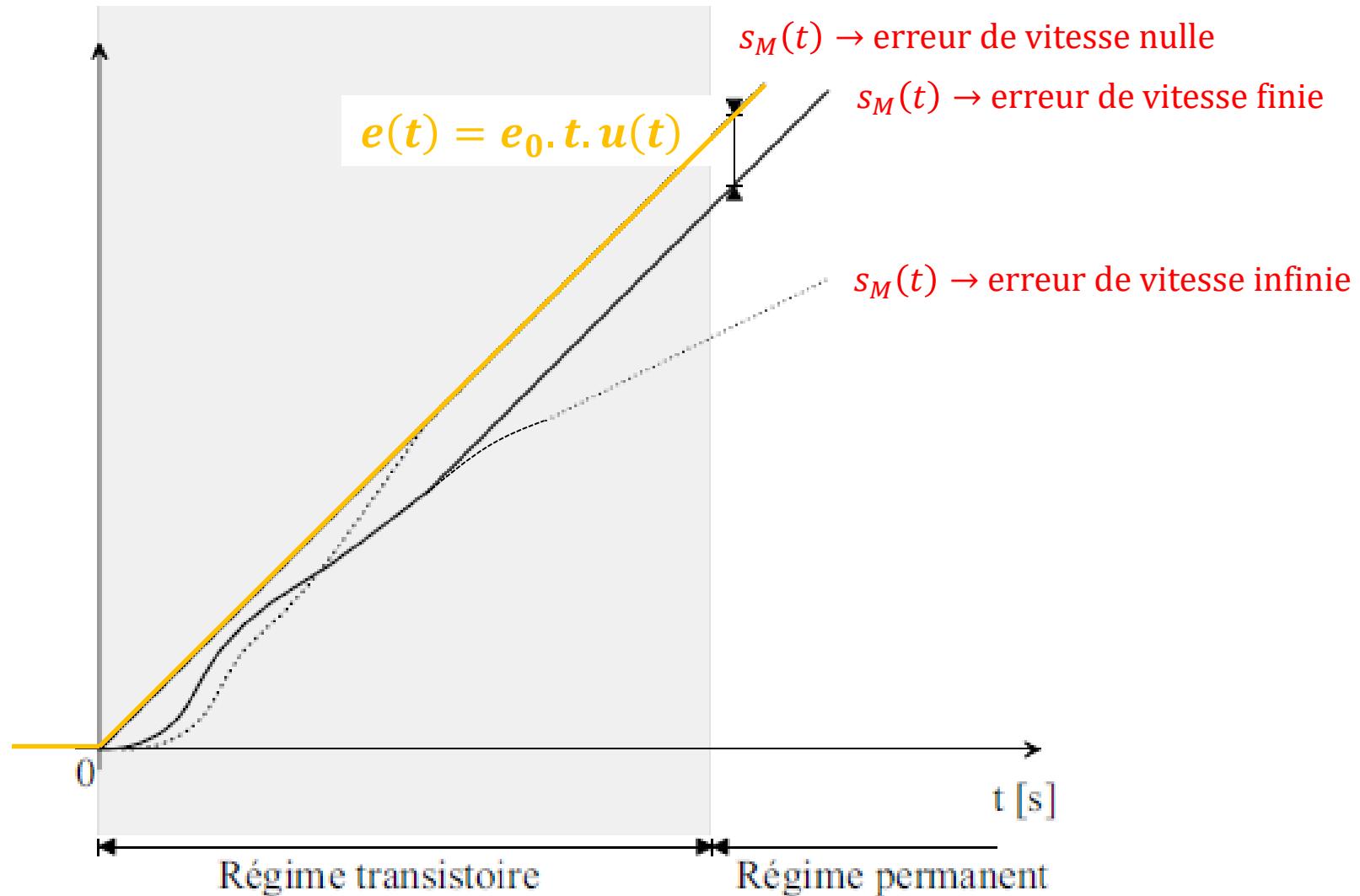
- Le nombre d'intégrateurs dans la fonction de transfert de boucle $\mathbf{T}_B(\mathbf{p})$,
 - L'emplacement des intégrateurs dans $\mathbf{T}_B(\mathbf{p})$,
 - La valeur du gain statique de boucle \mathbf{K}_B ,
 - L'influence de la consigne ($\mathbf{E}(\mathbf{p})$) et de la perturbation ($\mathbf{P}(\mathbf{p})$),
 - Le type de signal sur les entrées.
-
- Afin de faciliter les calculs, les fonctions de transfert seront exprimées sous la forme suivante :

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

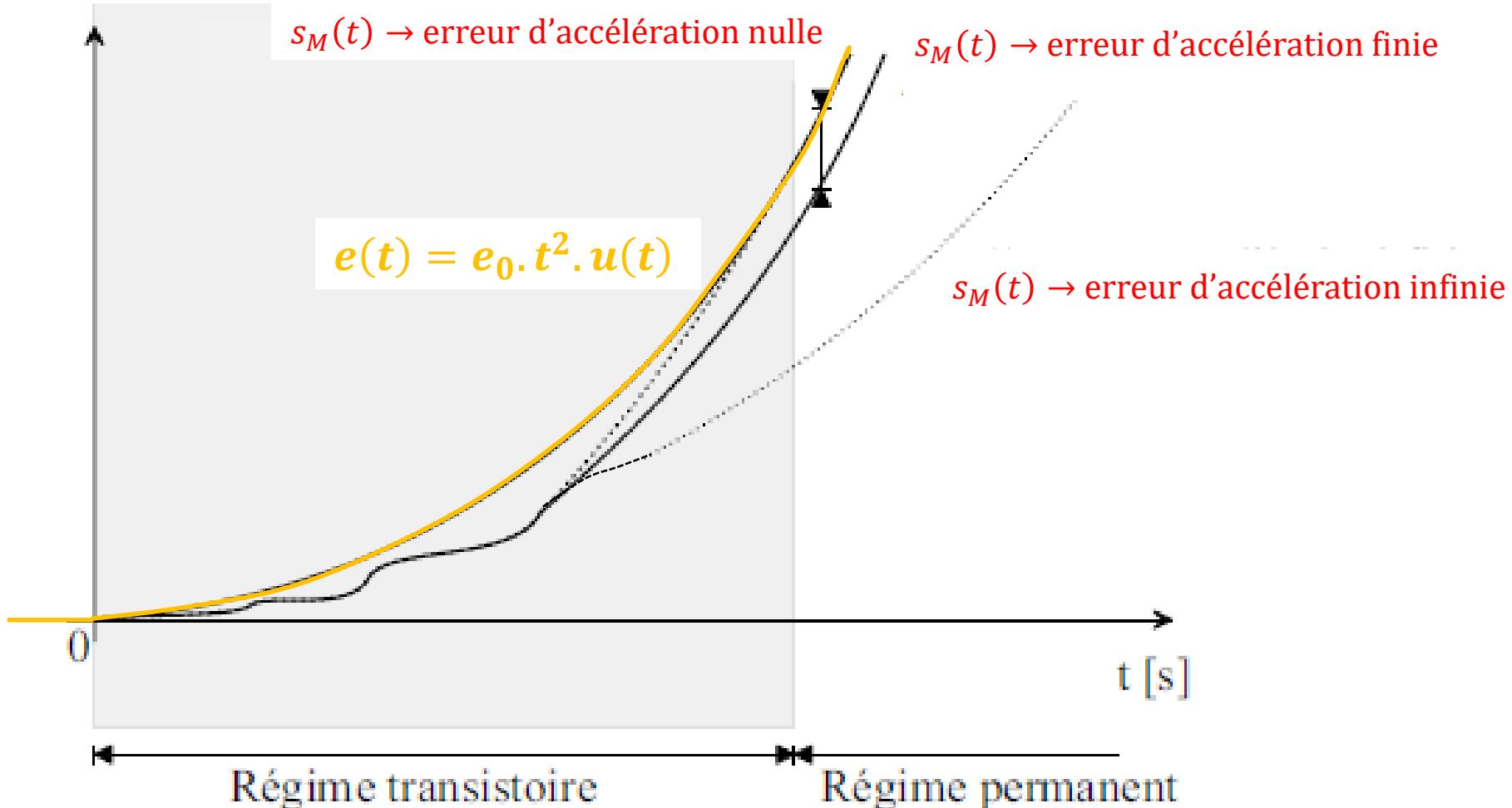
Remarque : $\mathbf{R}_i(0) = 1$ et $\mathbf{T}_i(0) = \frac{K_i}{p^{\alpha_i}}$



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

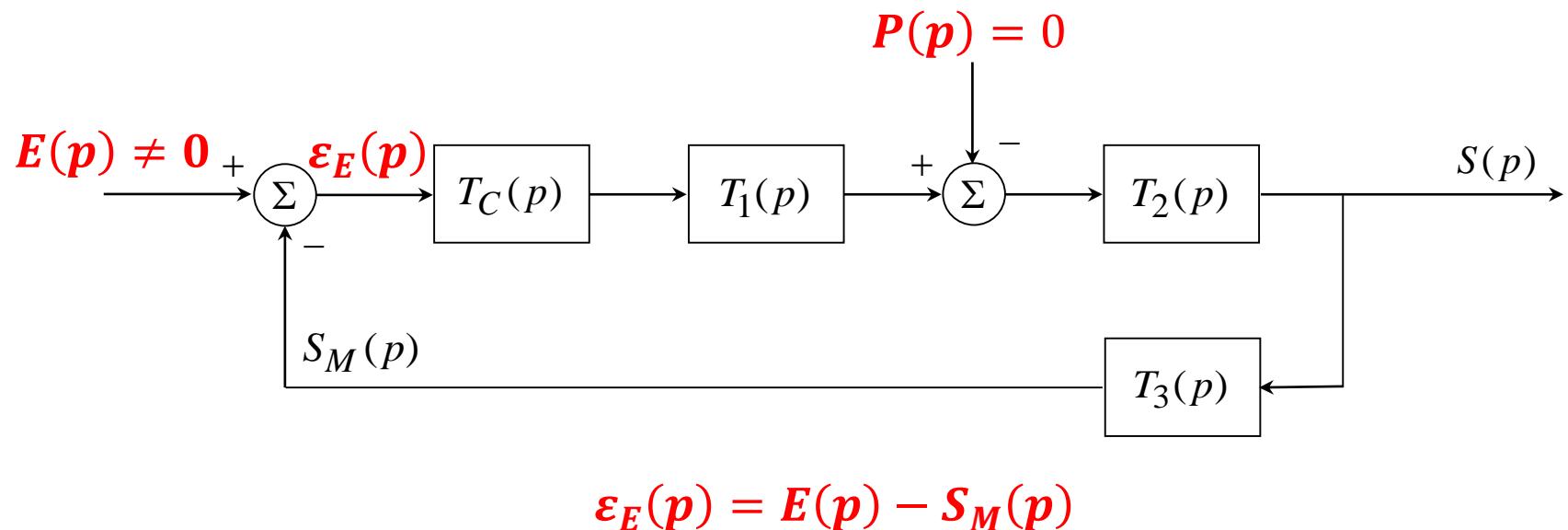


Remarque : Lorsque $e(t)$ et $p(t)$ sont des **échelons de vitesse**, l'erreur en régime permanent s'appelle **erreur de vitesse**.



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 $E(p)$

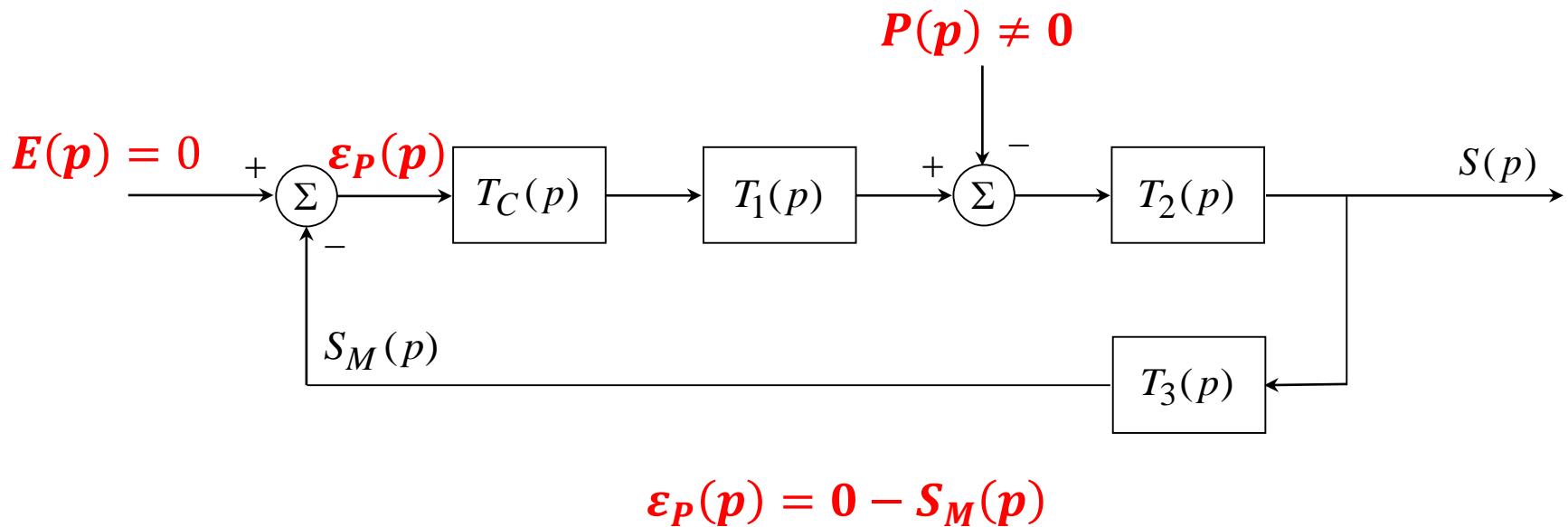


$$\varepsilon_E(p) = E(p) - T_C(p) \cdot T_1(p) \cdot T_2(p) \cdot T_3(p) \cdot \varepsilon_E(p)$$

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

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

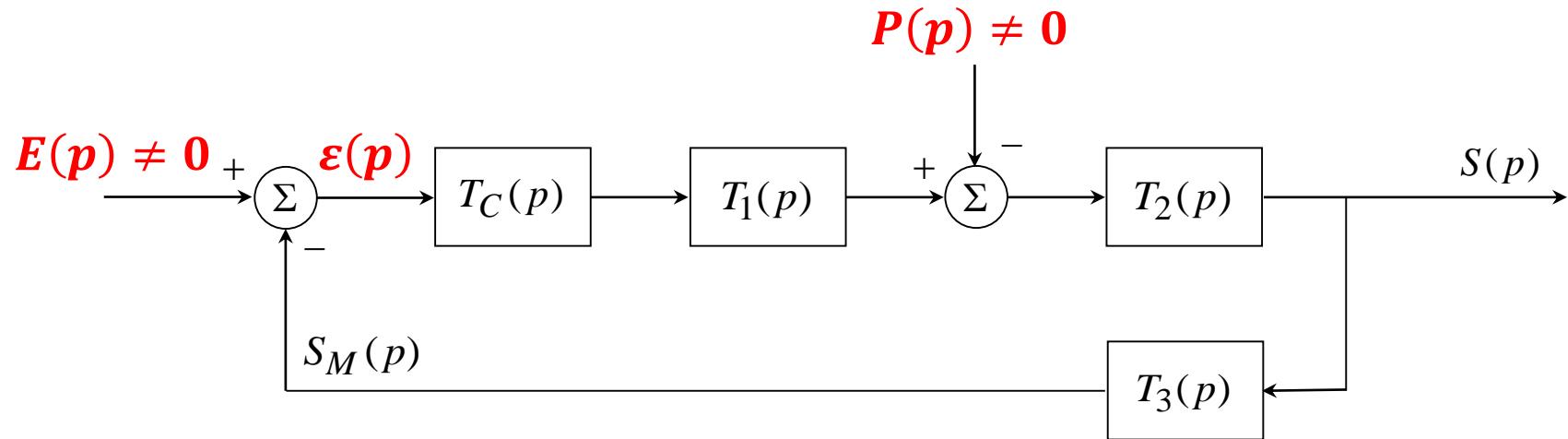
Expression de l'erreur due au signal de perturbation $P(p)$



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

$$T_{P\varepsilon}(p) = \frac{\varepsilon_P(p)}{P(p)} = \frac{T_2(p) \cdot T_3(p)}{1 + T_C(p) \cdot T_1(p) \cdot T_2(p) \cdot T_3(p)} = \frac{T_2(p) \cdot T_3(p)}{1 + \mathbf{T}_B(p)}$$

$$\varepsilon_P(p) = \mathbf{T}_{P\varepsilon}(p) \cdot P(p)$$



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

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

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

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

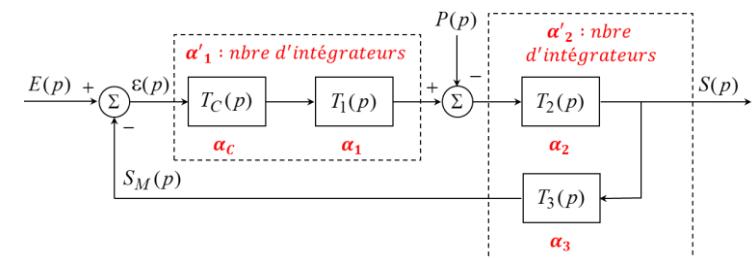
$$\varepsilon(\infty) = \lim_{p \rightarrow 0} p \cdot \frac{1}{1 + T_B(p)} \cdot E(p) + \lim_{p \rightarrow 0} p \cdot \frac{T_2(p) \cdot T_3(p)}{1 + T_B(p)} \cdot P(p)$$

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

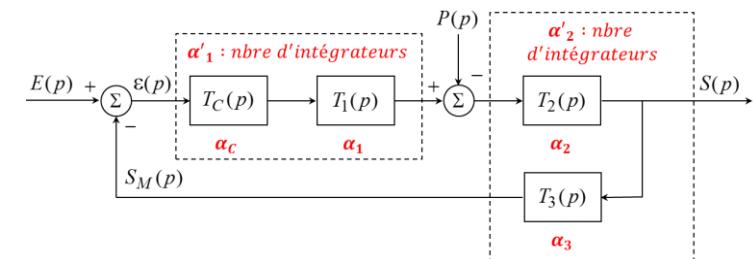


$$\varepsilon(\infty) = \lim_{p \rightarrow 0} \frac{p^{\alpha_B+1}}{p^{\alpha_B} + K_B} \cdot E(p) + \lim_{p \rightarrow 0} \frac{p^{\alpha'_1+1} \cdot K_2 \cdot K_3}{p^{\alpha_B} + K_B} \cdot P(p)$$

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

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

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



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 $\alpha'_2 = 1$.

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

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

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

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

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

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

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

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

$$\varepsilon(\infty) = \lim_{p \rightarrow 0} \frac{p^2}{p + K_B} \cdot \frac{\mathbf{e_0}}{\mathbf{p}} + \lim_{p \rightarrow 0} \frac{p^2 \cdot K_2 \cdot K_3}{p + K_B} \cdot \frac{\mathbf{p_0}}{\mathbf{p}}$$

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

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

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

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

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

$$\varepsilon(\infty) = \lim_{p \rightarrow 0} \frac{p^2}{p + K_B} \cdot \frac{\mathbf{e_0}}{\mathbf{p}} + \lim_{p \rightarrow 0} \frac{p \cdot K_2 \cdot K_3}{p + K_B} \cdot \frac{\mathbf{p_0}}{\mathbf{p}}$$

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

$$\varepsilon(\infty) = 0 + \frac{K_2 \cdot K_3}{K_B} \cdot \mathbf{p_0} \qquad \qquad \varepsilon(\infty) = 0 + \frac{1}{K_C \cdot K_1} \cdot \mathbf{p_0}$$

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

α'_1	α'_2	α_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
			$\varepsilon_{E\infty}$	$\varepsilon_{P\infty}$	ε_∞	$\varepsilon_{E\infty}$	$\varepsilon_{P\infty}$	ε_∞	$\varepsilon_{E\infty}$	$\varepsilon_{P\infty}$	ε_∞
0	0	0	$e_0 \frac{1}{1+K_B}$	$p_0 \frac{K_2 K_3}{1+K_B}$	$e_0 \frac{1}{1+K_B} + p_0 \frac{K_2 K_3}{1+K_B}$	∞	∞	∞	∞	∞	∞
0	1	1	0	$p_0 \frac{1}{K_1 K_C}$	$p_0 \frac{1}{K_1 K_C}$	$e_0 \frac{1}{K_B}$	∞	∞	∞	∞	∞
1	0	1	0	0	0	$e_0 \frac{1}{K_B}$	$p_0 \frac{1}{K_1 K_C}$	$e_0 \frac{1}{K_B} + p_0 \frac{1}{K_1 K_C}$	∞	∞	∞
1	1	2	0	0	0	0	$p_0 \frac{1}{K_1 K_C}$	$p_0 \frac{1}{K_1 K_C}$	$e_0 \frac{1}{K_B}$	∞	∞
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 α_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 α'_1 (situées avant le point d'application de la perturbation)** suffisant dans l'ensemble $T_C(p).T_1(p)$.
- Lorsque l'**erreur** est **finie**, on constate qu'elle est **inversement proportionnelle** au produit des gains statique de boucle $K_C.K_1$ (**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°** et donc peut **induire une instabilité**.

