

## ROBURC 6

- ① Modifier  $K$  } n'affectera pas le diagramme de Bode en phase.  
 } translatera la courbe de gain de  $20 \cdot \log(K)$ .

On remarque que  $\arg(FTBF(j\omega)) > -180^\circ$  et donc:

$$M_{\text{phase}} > 0^\circ$$

$$M_{\text{gain}} = +\infty \quad (\text{car } \lim_{\omega \rightarrow +\infty} G_{dB}(\omega) = +\infty)$$

Les marges étant positives, le système sera stable.

② Calculons: 
$$E_s = \lim_{t \rightarrow +\infty} v_c(t) - v(t)$$

$$= \lim_{p \rightarrow 0^+} p \cdot (V_c(p) - V(p))$$

Où  $V(p) = FTBF(p) \cdot V_c(p) + H_p(p) \cdot C_{\text{eq}}(p)$

Avec 
$$FTBF(p) = \frac{K_G \cdot K_{\text{opt}} \cdot K \cdot K_A \cdot H_U(p) \cdot \frac{1}{K_G}}{1 + K_G \cdot K_{\text{opt}} \cdot K \cdot K_A \cdot H_U(p) \cdot \frac{1}{K_G}} \xrightarrow{p \rightarrow 0^+} \frac{K_{\text{opt}} \cdot K \cdot K_A \cdot K_U}{1 + K_{\text{opt}} \cdot K \cdot K_A \cdot K_U}$$

et 
$$H_p(p) = - \frac{H_c(p)}{H_U(p) \cdot K_A \cdot K \cdot K_G \cdot K_{\text{opt}}} \cdot FTBF(p) \xrightarrow{p \rightarrow 0^+} \frac{-K_c}{K_G \cdot (1 + K_{\text{opt}} \cdot K \cdot K_A \cdot K_U)}$$

Pour des entrées en échelon:  $V_c(p) = \frac{V_0}{p}$  et  $C_{\text{eq}}(p) = \frac{C_0}{p}$

Donc 
$$E_s = \lim_{p \rightarrow 0^+} (1 - FTBF(p)) \cdot V_0 - \lim_{p \rightarrow 0^+} H_p(p) \cdot C_0$$

$$E_s = \frac{V_0}{1 + K_{\text{opt}} \cdot K \cdot K_A \cdot K_U} + \frac{C_0 \cdot K_c}{K_G \cdot (1 + K_{\text{opt}} \cdot K \cdot K_A \cdot K_U)} \neq 0 !$$

Les exigences de précision ne sont pas respectées.

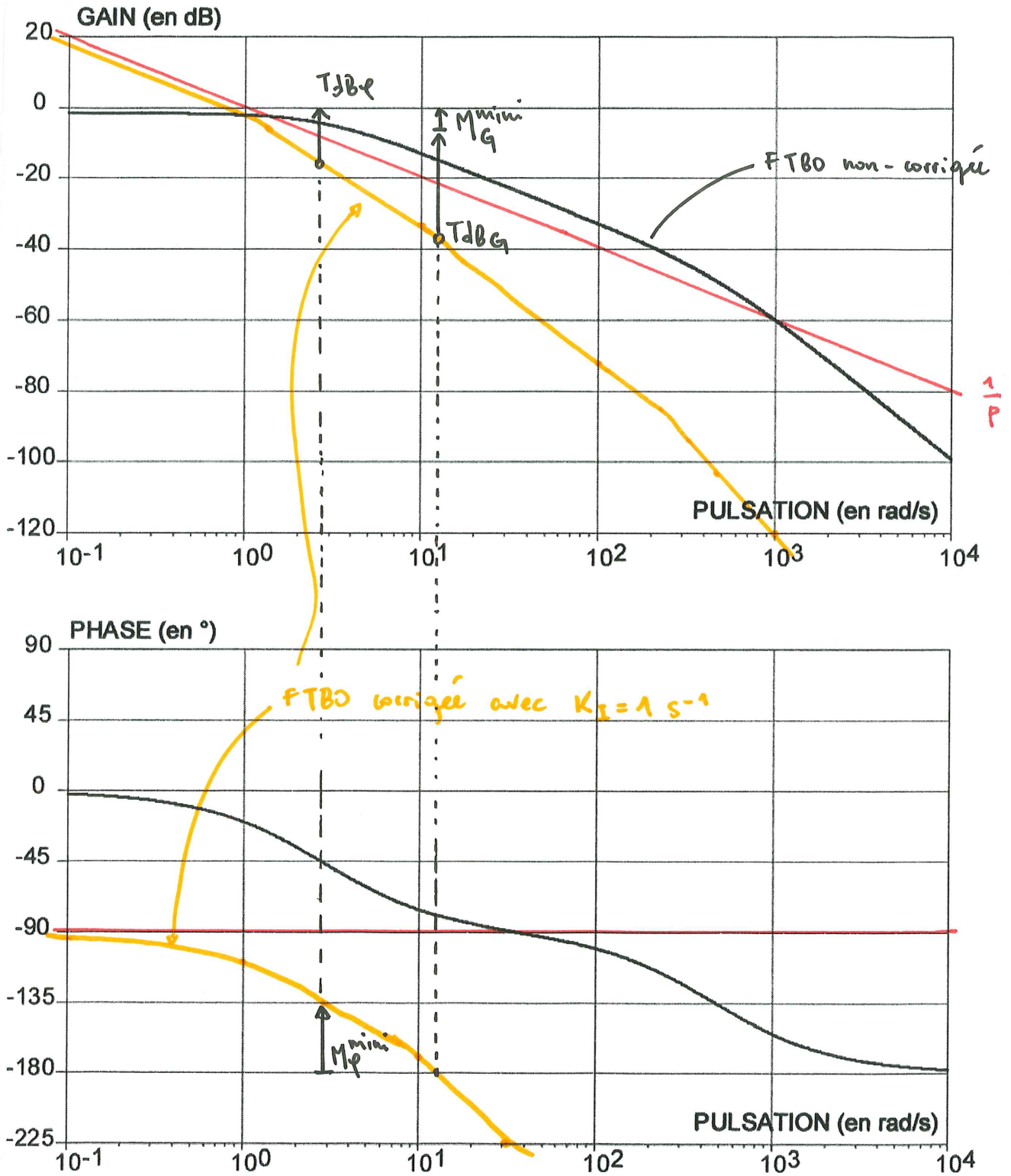
③ Maintenant:

$$FTBF(p) = \frac{K_{\text{opt}} \cdot \frac{K_I}{p} \cdot K_A \cdot H_U(p)}{1 + K_{\text{opt}} \cdot \frac{K_I}{p} \cdot K_A \cdot H_U(p)} \xrightarrow{p \rightarrow 0^+} 1$$

et  $H_p(p) = - \frac{H_c(p)}{H_o(p) \cdot K_a \cdot \frac{K_I}{p} \cdot K_G \cdot K_{capt}} \cdot FTBF(p) \xrightarrow{p \rightarrow 0^+} 0$

ce qui donne :  $\underline{\underline{\epsilon_s = 0}}$

4



Pour avoir  $M_\phi > 45^\circ$ ; il faut  $20 \cdot \log(K_i) < T_{dB\phi}$  où  $T_{dB\phi} \approx 17 \text{ dB}$   
 $K_i < 7,1 \text{ s}^{-1}$

$M_G > 6 \text{ dB}$ ; il faut  $20 \cdot \log(K_i) < T_{dBG}$  où  $T_{dBG} \approx 30 \text{ dB}$   
 $K_i < 32 \text{ s}^{-1}$

Il faut donc  $\boxed{K_I < 7,1 \text{ s}^{-1}}$  pour respecter les deux marges.  
 $\uparrow$   
 $K_{I \max}$

⑤ On a  $T_1 \ll T_2$ , on peut donc écrire:

$$\boxed{H_U(p) \approx \frac{K_U}{1 + T_2 \cdot p}}$$

$$\begin{aligned} \text{Dans ce cas: } FTBF(p) &= \frac{K_{\text{opt}} \cdot \frac{K_I}{p} \cdot K_A \cdot \frac{K_U}{1 + T_2 \cdot p}}{1 + K_{\text{opt}} \cdot \frac{K_I}{p} \cdot K_A \cdot \frac{K_U}{1 + T_2 \cdot p}} \\ &= \frac{K_{\text{opt}} \cdot K_I \cdot K_A \cdot K_U}{K_{\text{opt}} \cdot K_I \cdot K_A \cdot K_U + p + T_2 \cdot p^2} \\ &= \frac{1}{1 + \frac{1}{K_{\text{opt}} \cdot K_I \cdot K_A \cdot K_U} \cdot p + \frac{T_2}{K_{\text{opt}} \cdot K_I \cdot K_A \cdot K_U} \cdot p^2} \end{aligned}$$

J'identifie:  $\omega_0 = \sqrt{\frac{K_{\text{opt}} \cdot K_I \cdot K_A \cdot K_U}{T_2}}$

$$\zeta = \frac{1}{2} \cdot \frac{1}{\sqrt{T_2 \cdot K_{\text{opt}} \cdot K_I \cdot K_A \cdot K_U}}$$

On veut  $\zeta = 0,7$  et donc  $K_I = \frac{1}{4 \cdot \zeta^2} \cdot \frac{1}{T_2 \cdot K_{\text{opt}} \cdot K_A \cdot K_U}$

$$\boxed{K_I \approx 1,7 \text{ s}^{-1}}$$

Dans ce cas:  $\omega_0 \approx 1,98 \text{ rad/s}$  et comme  $T_{S2 \min} \cdot \omega_0 \approx 3$

alors  $\boxed{T_{S2 \min} \approx 1,51 \text{ s}}$

On a  $T_{S2 \min} > \underbrace{0,5 \text{ s}}_{\text{valeur exigée}}$  donc l'amortissement n'est pas assez rapide.