

# TD 10 : Critères de performance des SLCI. ①

## Exercice 1 : Rapidité d'un radon d'avion

Q1) Par mesure directe sur l'abaque pour  $z = \frac{1}{2}$

$$t_{5\%} \omega_0 = 5 \text{ rad} \Rightarrow t_{5\%} = 0,33 \text{ s} > 0,2$$

$\Rightarrow$  le critère de rapidité n'est pas vérifié

Q2)  $H(p) = \underbrace{\frac{1}{1 + \frac{1}{20}p}}_{H_1(p)} \times \underbrace{\frac{1}{1 + \frac{1}{2000}p}}_{H_3(p)} \times \underbrace{\frac{1}{1 + \frac{1}{500}p}}_{H_2(p)}$

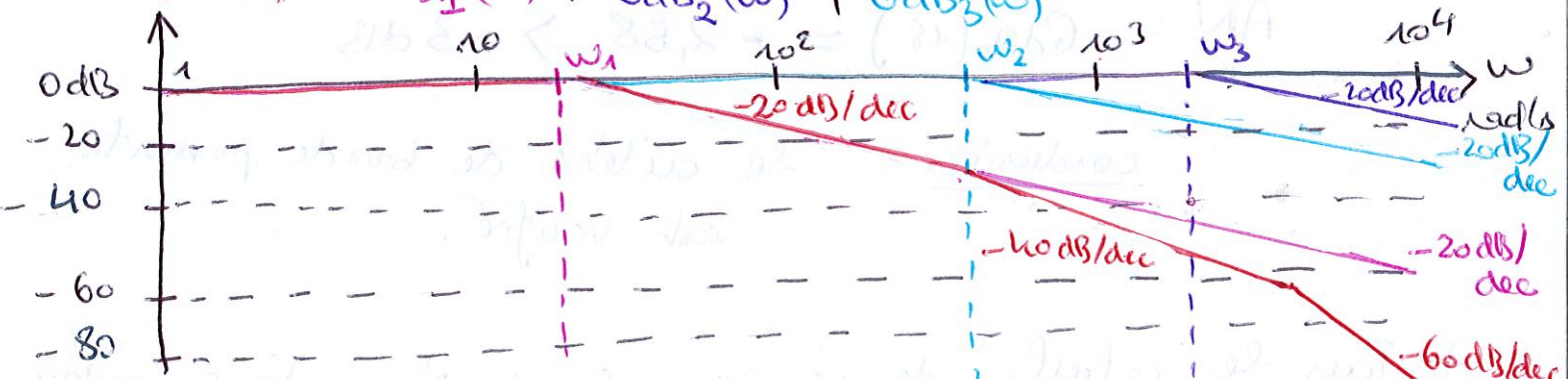
$\Rightarrow$  on va sommer les diagrammes asymp de trois ordre 1 de pulsations de cassure :

$$\omega_1 = 20 \text{ rad/s}$$

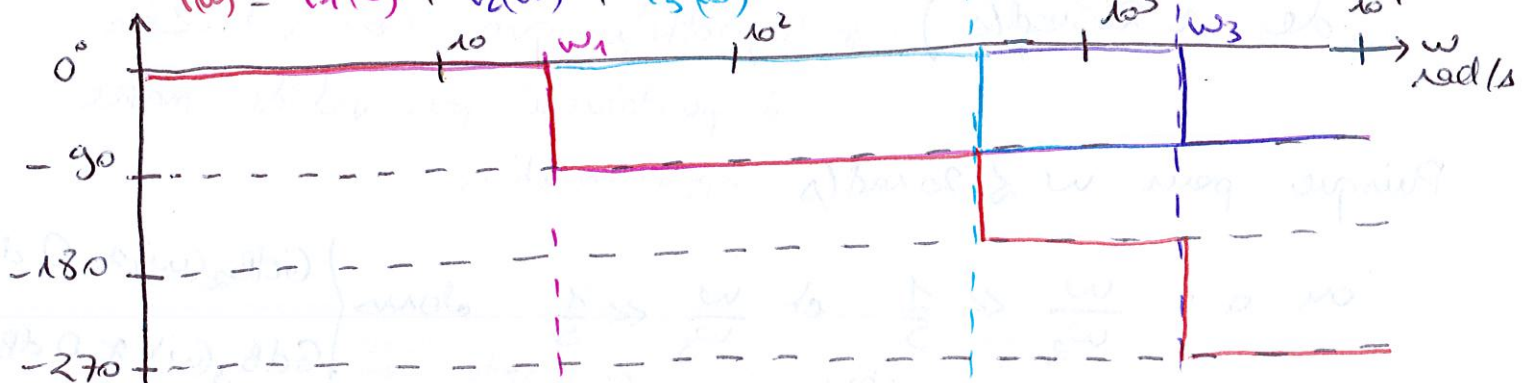
$$\omega_2 = 500 \text{ rad/s}$$

$$\omega_3 = 2000 \text{ rad/s}$$

$$GdB(\omega) = GdB_1(\omega) + GdB_2(\omega) + GdB_3(\omega)$$



$$\varphi(\omega) = \varphi_1(\omega) + \varphi_2(\omega) + \varphi_3(\omega)$$



Q3) D'après le cahier des charges fonctionnel :

Il faut  $\omega_{-3dB} \geq 18 \text{ rad/s}$ .

Q4) Sans simplification, il faut trouver la pulsation  $\omega_{-3dB}$  tel que  $G_{dB}(\omega_{-3dB}) = -3 \text{ dB}$   $\rightarrow$  puisque

$$\Leftrightarrow 20 \log |H(j\omega_{-3dB})| = -3$$

$G_{dB}$  est une fonction décroissante

$$\Leftrightarrow |H(j\omega_{-3dB})| = 10^{-3/20}$$

$$\Leftrightarrow \sqrt{1 + \left(\frac{\omega_{-3dB}}{\omega_1}\right)^2} \sqrt{1 + \left(\frac{\omega_{-3dB}}{\omega_2}\right)^2} \sqrt{1 + \left(\frac{\omega_{-3dB}}{\omega_3}\right)^2} = 10^{\frac{3}{20}}$$

Q5) Puisque  $G_{dB}$  est décroissante, il suffit de vérifier  $G_{dB}(18 \text{ rad/s}) \geq -3 \text{ dB}$  pour s'assurer que  $\omega_{-3dB} \geq 18 \text{ rad/s}$ .

$$\text{AN : } G_{dB}(18) = -2,58 > -3 \text{ dB}$$

conclusion : le critère de bande passante est vérifié.

Q6) Pour le calcul de  $\omega_{-3dB}$  (que l'on estime autour de  $\approx 20 \text{ rad/s}$ )  $\rightarrow$  hypothèse que l'on valide a posteriori pour valider notre approximation

Puisque pour  $\omega \leq 20 \text{ rad/s}$  approximation

$$\text{on a : } \frac{\omega}{\omega_2} < \frac{1}{5} \text{ et } \frac{\omega}{\omega_3} \ll \frac{1}{5} \text{ alors } \begin{cases} G_{dB2}(\omega) \approx 0 \text{ dB} \\ G_{dB3}(\omega) \approx 0 \text{ dB} \end{cases}$$

$\hookrightarrow$  retour à l'asymptote

Ainsi, il est pertinent pour le calcul de  $\omega_{-3dB}$  (2)

de considérer  $H(p) \underset{\omega \leq 20}{\approx} \frac{1}{1 + \frac{1}{20}p}$

$\Rightarrow p_1 = -20$  représente le pôle dominant du système

Q7) Pour notre approximation,  $H(p)$  représente système du 1<sup>er</sup> ordre

$$\Rightarrow \omega_{-3dB} = \omega_1 = 20 \text{ rad/s} > 18 \text{ rad/s}^{-1}$$

$\hookrightarrow$  Rg: cela valide notre approximation

$\Rightarrow$  critère de bande passante est valide

Q8)  $t_{sy} = \frac{3}{\omega_1} = 0,15 \text{ s} < 0,2 \text{ s} \Rightarrow$  critère rapidité vérifié.

Q9) Sans approximation, on mesure  $t_{sy} \approx 0,152 \text{ s}$

Pro) Pour le radar asservi, c'est bien le pôle dominant qui régit la rapidité du système.

Puisque  $\frac{\tau_1}{\tau_2} = \frac{1}{25}$  et  $\frac{\tau_1}{\tau_3} = \frac{1}{100}$ , la simplification pour l'étude de la rapidité était pertinente.

## Exercice 2: Stabilité d'un appareil d'imagerie médicale

Q1) cf document réponse

Q2) D'après le tracé asymptotique  $\omega_{co} \approx 10 \text{ rad/s}$

Remarque : En pratique puisque l'on a un "retour à l'asymptote" pour  $\omega \leq \frac{30}{5} = 6 \text{ rad/s}$  alors

$$G_{dB}(10) < 0 \text{ dB} \Rightarrow \omega_{co} < 10 \text{ rad/s}$$

↳ le tracé réel donnerait  $\omega_{co} = 9,5 \text{ rad/s}$

Q3) dénominateur FTBF s'écrit :  $1 + H_{bo}(p)$

$\Rightarrow$  pôle de la FTBF solution de :

$$1 + H_{bo}(p) = 0$$

$$\Leftrightarrow 1 + \frac{10}{p} \frac{1}{1 + \frac{p}{30}} = 0 \Leftrightarrow p \left(1 + \frac{p}{30}\right) + 10 = 0$$

$$\Leftrightarrow 30p + p^2 + 300 = 0 \quad \Delta = 900 - 4 \times 300 = -300 < 0$$

$$\Rightarrow p_{\pm} = \frac{-30 \pm j\sqrt{300}}{2} \Rightarrow \begin{array}{l} \text{partie réelle} < 0 \\ \Rightarrow \text{système stable} \end{array}$$

Q4)  $\varphi(30) = -135^\circ$  valeur remarquable ordre 1 "  $\frac{10}{p}$  " qui vaut  $-45^\circ$   $-90^\circ$

ou  $\varphi$  est décroissante donc, on déduit :

$$\omega_{co} < 30 \text{ rad/s} \Rightarrow \varphi(\omega_{co}) > -135^\circ$$

$$\Rightarrow M_{\varphi} = \varphi(\omega_{co}) + 180 > 45^\circ.$$

Q5) On cherche  $\omega_{co}$  tel que  $20 \log |H_{bo}(j\omega_{co})| = 0 \text{ dB}$

$$\Leftrightarrow |H_{bo}(j\omega_{co})| = 1.$$

$$\Leftrightarrow \frac{10}{\omega_{co}} \times \frac{1}{\sqrt{1 + \left(\frac{\omega_{co}^2}{30}\right)^2}} = 1$$

$$\Leftrightarrow 100 = \omega_{co}^2 \left( 1 + \left( \frac{\omega_{co}^2}{30} \right)^2 \right) \rightarrow \text{eq 4ème degré en } \omega_{co}$$

↳ Astuce : On pose  $X = \omega_{co}^2$ , cela permet de se ramener à une équation du 2nd degré en  $X$ . (où solution  $X$  recherchée est forcément positive !)

$$\Leftrightarrow -9 \times 10^4 + 900X + X^2 = 0 \quad \Delta = 900^2 + 4 \times 90000 = 1\,170\,000 > 0$$

$$\Rightarrow X = \frac{-900 \pm \sqrt{\Delta}}{2}, \text{ on garde la valeur positive}$$

$$\Rightarrow X = \omega_{co}^2 = 90,83 \text{ rad}^2/\text{s}^2$$

$$\Rightarrow \omega_{co} = \sqrt{90,83} \approx 9,53 \text{ rad/s.}$$

$\uparrow$   
 $\omega_{co} > 0$

$$96) \varphi(\omega) = \arg(H_{bo}(j\omega)) = -90 - \arctan\left(\frac{\omega}{30}\right)$$

$$\Rightarrow \varphi(\omega_{co}) = -107,8^\circ \Rightarrow M\varphi = \varphi(\omega_{co}) + 180 = 72,2^\circ.$$

97) Puisque  $\forall \omega, \varphi(\omega) > -180^\circ$  (atteinte asymptotique pour  $\omega \rightarrow \infty$ )  
par convention  $M_G = +\infty$

98)  $M_G > 0$  et  $M\varphi > 0 \Rightarrow$  système asservissable d'après le critère du revers

# TD 10 - Document réponse (DR)

## Exercice 2 :

Question 1 :

$$H(p) = \frac{10}{p} \times \frac{1}{1 + \frac{p}{30}}$$

