Département : Génie Electrique Filière : Electrotechnique

Corrigé type N⁰1

Année : 3^{ème} électrotechnique Module : système asservis.

19 /1/ 2023

| <i>Nom :</i> | | | | | | | | | | | | | |
|--------------|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|
| Prénom: | | | | | | | | | | | | | |
| <i>Gr. :</i> | | | | | | | | | | | | | |
| NOTE: | | | | | | | | | | | | | |

Exo1: (12pts)

A/Soit le système automatique décrit par le schéma fonctionnel suivante :

Figure 1 p(p+1)

Trouver:

1/
$$G_{BF} = \frac{S(p)}{E(p)} = \frac{\frac{4}{p(p+1)}}{1 + \frac{4}{p(p+1)}} = \frac{4}{p^2 + p + 4} (1pt)$$

Par analogie avec la forme canonique d'un système de deuxième ordre déduire K_s , ξ , ω_n :

$$\begin{cases} K_{S}w_{n}^{2} = 4 \to K_{S} = \frac{1}{w_{n}^{2}} \\ 2\xi \ \omega_{n} = 1 \to \xi = \frac{1}{2 \omega_{n}} \\ w_{n}^{2} = 4 \to \omega_{n} = 2 \end{cases} \iff \begin{cases} K_{S} = 1 \quad (\mathbf{0}.\mathbf{5pt}) \\ \xi = 0.25(\mathbf{0}.\mathbf{5pt}) \\ \omega_{n} = 2(\mathbf{0}.\mathbf{5pt}) \end{cases}$$

2/ Pour une réponse indicielle, calculer :

a/
$$\omega_p = \omega_n \sqrt{1 - \xi^2} = 1.936 \, rad/s \quad (0.5pt) ; t_p = \frac{\pi}{\omega_p} = 1.62 \, s \, (0.5pt)$$

$$\varphi = arctg\left(\frac{\sqrt{1-\xi^2}}{\xi}\right) = 75,52^0 = 1.31 \, rad \, \left(\frac{\textbf{(0.5pt)}}{\xi}\right); t_m = t_p \left(1 - \frac{\varphi}{\pi}\right) = 0,94 \, s \, \left(\frac{\textbf{(0.5pt)}}{\xi}\right)$$

b/1'équation caractéristique D(p) :

$$D(p) = p^2 + p + 4 (1pt)$$

c/ Conditions de stabilité :

- Tous les coefficients de l'équation ont le même signe (0.25pt)
- Tous les coefficients de la 1^{ere} colonne de la table de Routh ont le même signe donc le système est stable (0.5pt)

| P ² | 1 | 4 |
|----------------|---|---|
| P ¹ | 1 | 0 |
| P ⁰ | 4 | |

Table de Routh(0.25pt)

3/ En se référant à la figure 1, calculer 1'erreur statique de vitesse et de position unitaire (ε_p , ε_v) α insi que peut-on conclure :

$$\varepsilon_{p} = \lim_{p \to 0} \frac{pE(p)}{1 + G_{BO}} = \lim_{p \to 0} \frac{p_{\overline{p}}^{\frac{1}{2}}}{1 + \frac{4}{p(p+1)}} = 0 \ \underline{(0.5pt)}$$

$$\varepsilon_{v} = \lim_{p \to 0} \frac{pE(p)}{1 + G_{BO}} = \lim_{p \to 0} \frac{p_{\overline{p}}^{\frac{1}{2}}}{1 + \frac{4}{p(p+1)}} = \frac{1}{4} = 0.25 = 25\% \ \underline{(0.5pt)}$$

Conclusion : Le système est précis pour ε_p ($\varepsilon_p = 0$) contrairement pour ε_v ($\varepsilon_v \neq 0$) car la classe α de la FTBO=1. (0.5pt)

La figure ci-contre montre la réponse indicielle d'un système de 2 ème ordre.

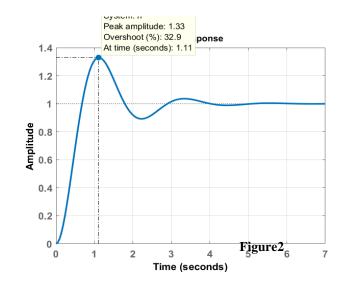
1/ Calculer:

a/ le gain statique :

$$K_{s=\frac{\lim_{t\to\infty}y(t)}{\lim_{t\to\infty}u(t)}} = \frac{1}{1} = 1 \quad (1pt)$$

b/ le coefficient d'amortissement
$$\xi$$
:
$$D_{\%} = \frac{y_{max} - y_{(\infty)}}{y_{(\infty)}} 100 = \frac{1.33 - 1}{1} 100 = 33\%$$

$$D_{\%} = 100.e^{-\frac{\pi\xi}{\sqrt{1-\xi^2}}} \Rightarrow \xi = \sqrt{\frac{(lnD)^2}{\pi^2 + (lnD)^2}} = 0.33 \text{ (1pt)}$$



c/ la pulsation naturelle ω_n .

$$\omega_p = \omega_n \sqrt{1 - \xi^2} \rightarrow \omega_n = \frac{\omega_p}{\sqrt{1 - \xi^2}} = \frac{\frac{\pi}{t_p}}{\sqrt{1 - \xi^2}}, \ avec \ t_p = 1.11s \ alors \ on \ a:$$

$$\omega_n = \frac{\frac{\pi}{1.11}}{\sqrt{1 - 0.33^2}} = 2,99 \cong 3rad/s \ \underline{\text{(1pt)}}$$
 2/ Déterminer la fonction de transfert en BO G $_{BO}(p)$.

G _{BO}(p)=
$$\frac{K_s w_n^2}{p^2 + 2\xi \omega_n + w_n^2} = \frac{9}{p^2 + 1.98p + 9} = \frac{9}{p^2 + 2p + 9}$$
 (1pt)

Exo2: (8pts)

Soit le système défini par la fonction de transfert suivante : $G(p) = \frac{5}{1+2n}$

Trouver:

a/

$$|G(j\omega)|_{dB} = 20log|G(j\omega)| = 20log\left(\frac{5}{\sqrt{(1)^2 + (2\omega)^2}}\right) = 20\left(\log(5) - \log\left(\sqrt{(1)^2 + (2\omega)^2}\right)\right)$$

$$= 13,97 - 20\log\left(\sqrt{(1)^2 + 4\omega^2}\right) \qquad (1.5pt)$$

$$\varphi(\omega) = arg\left(\frac{5}{1+i2\omega}\right) = arg(5) - arg(1+j2\omega) = -arctan(2\omega)$$
 (1pt)

 ω_{c0} à 0dB:

$$|G(\omega_{c0})|_{dB} = 0dB \Rightarrow 20log\left(\frac{5}{\sqrt{(1)^2 + 4\omega^2}}\right) = 20log(1)$$

$$\frac{5}{\sqrt{1 + 4\omega_{c0}^2}} = 1 \rightarrow \sqrt{1 + 4\omega_{c0}^2} = 5 \rightarrow 1 + 4\omega_{c0}^2 = 25 \rightarrow \omega_{c0}^2 = 6 \rightarrow \omega_{c0} = \sqrt{6} = 2.45 \, rad/s \, (1pt)$$

b/ calculer M_{φ} , M_{G} :

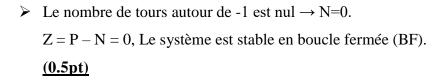
$$M_{\varphi} = 180^{0} + \varphi(\omega_{c0}) = 180^{0} - arctan(2\omega_{c0}) = 101.54^{0} \approx 102^{0} (1pt)$$

$$M_G = +\infty (0.5 pt)$$

discuter la stabilité : Le système est stable en boucle fermé car : $M_{\varphi} > 0$ et $M_{G} > 0$ (1pt)

c/La figure 3 montre le lieu de Nyquist de système G(p). Discuter la stabilité en BO et en BF.

➤ G(p) en BO n'a pas de pôle instable $\rightarrow P = 0 \rightarrow$ le systéme est stable en boucle ouverte (BO) . (0.5pt)



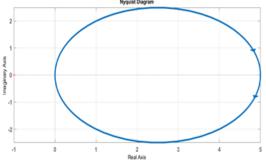


Figure3

d/ On ajoute en série avec G(p) l'élement $\frac{K}{p}$: déterminer la valeur de K pour une marge de phase égal à $(M_{\varphi} = \frac{\pi}{4})$ le systeme devient : $H(p) = \frac{5k}{p(1+2p)}$

$$H(jw) = \frac{5k}{(1+j2\omega)jw} \to |H(jw)| = \frac{5k}{\omega\sqrt{1+4\omega^2}}$$

$$\varphi(\omega) = \arg(H(jw) = \arg(5k) - \arg(jw) - \arg((1+j2\omega)) = -\frac{\pi}{2} - \arctan(2\omega)$$

Pour trouver k on travaille avec ces deux conditions : $\left\{ M_{\varphi} = \frac{\pi}{4} \ et \ |H(j \ \omega_{c0})| = 1 \right\}$

Avec :
$$M_{\varphi} = \frac{\pi}{4}$$
 on a :
$$M_{\varphi} = 180^{0} + \varphi(w_{c0}) = \frac{\pi}{4} \rightarrow \pi - \frac{\pi}{2} - arctg(2w_{c0}) = \frac{\pi}{4} \rightarrow -arctg(2w_{c0}) = -\frac{\pi}{4} \rightarrow w_{c0} = 0.5 \frac{rad}{s} \underline{(0.5pt)}$$

$$avec: |H(j \omega_{c0})| = 1 \text{ on a}: \qquad |H(j \omega_{c0})| = \frac{5k}{\omega_{c0}\sqrt{1+4\omega_{c0}^2}} = 1 \rightarrow 5k = \omega_{c0}\sqrt{1+4\omega_{c0}^2} \rightarrow k = \frac{0.5.\sqrt{2}}{2} = 0.14$$

(0.5pt)