

LP 31: Filtrages

Niveau: Supérieur

- Prérequis:
- Pont diviseur de tension (L1)
 - écriture en complexe, équ. diff en complexe (L2)
 - Etude du circuit RLC, transitoire et oscillation forcée (L2)
 - PFD et écriture des forces (L1)
 - Impédance complexe (L2)

Intro péda: → Niveau BCPST 2 dans sa partie signal et rayonnement.

→ Avant: écriture complexe et étude du RLC

→ Après: analyse des signaux

→ On ne verra pas tous les filtres (limite au passe bas d'ordre 1 et passe bande d'ordre 2)

Objectif: méthode d'étude par un filtre électronique ou mécanique.

→ Difficulté: manipulation des complexes

TD: étude d'autres filtres électronique

TP: Diagramme de Bode.

Intro: → Transmission des ondes hertziennes ⇒ antenne reçoit une large gamme de fréquence mais on en veut qu'une.

→ Filtre = dispositif permettant de séparer les constituants d'un mélange système selon une propriété physique

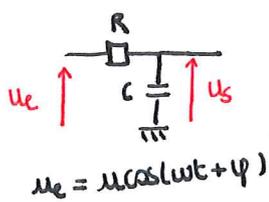
ex: filtre optique

→ Aujourd'hui, on s'intéresse à des filtres de fréquence ayant un comportement linéaire

Objectifs: - Appréhender la notion de filtre dans différents domaines
- Être capable de donner les principales caractéristiques d'un filtre à partir de sa fonction de transfert.

1 - Filtre passe-bas.

A) Etude des circuits RC.



→ Comportement asymptotique: **Expérience**

BF ($\omega \rightarrow 0$): $\uparrow \uparrow \Leftrightarrow \downarrow _ \Rightarrow i_c = 0$ donc $u_s = u_e$

HF ($\omega \rightarrow \infty$): $\uparrow \uparrow \Leftrightarrow _ _ \Rightarrow i_c = 0$

⇒ passe-bas: renvoie un signal nul pour des HF.

→ Fonction de transfert: $\underline{H}(\omega) = \frac{u_s}{u_e}$

Pont diviseur de tension: $u_s = \frac{Z_c}{Z_c + Z_R} u_e \Leftrightarrow \underline{H}(\omega) = \frac{Z_c}{Z_c + Z_R}$

Donc $\underline{H}(\omega) = \frac{1}{jRC\omega + 1}$ OK avec le comportement asymptotique

→ $\underline{H}(\omega) = G e^{j\varphi}$ donc $G = \frac{1}{\sqrt{1 + R^2 C^2 \omega^2}}$ et $\varphi = -\arctan(RC\omega)$
↳ déphase

$$G_{dB} = 20 \log(G)$$

Expérience: Tracé manuel du Diagramme de Bode (G_{dB} et φ)

BCPST 2 p. 342

→ Fréquence de coupure: $G_{dB}(\omega_c) = G_{dB \max} - 3 \text{ dB}$

$$\Leftrightarrow \omega_c = \frac{1}{RC}$$

+ comportement intégrateur à HF (crêteau → triangle)

Tr: le filtre permet donc d'éliminer les signaux HF dans un signal complexe.

B) Application à la détection synchrone.

Expérience: On analyse 2 signaux de fréquence proches: 40 kHz et 42 kHz. On mesure la fréquence ⇒ trop grande incertitude.

→ On ne peut pas faire la mesure directe

⇒ multiplieur

→ slide avec calcul ⇒ signaux: Δf (BF) et $f_1 + f_2$ (HF)

il faut $f_c < 40$ kHz donc $\omega_c < 25 \cdot 10^4$ rad.s⁻¹

Expérience: multiplieur + RC ($R = 10^3 \Omega$ et $C = 4$ nF)

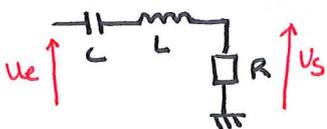
On acquiert u_s puis TF.

⇒ mesure de Δf plus précise.

Tr: On a que 2 fréquences. Mais si on en a plus et qu'on veut une fréquence intermédiaire?

II - Filtre passe-bande

A) Etude du circuit RLC.



→ Expérience: comportement asymptotique

BF: $\text{---} \text{---} \text{---} \Leftrightarrow \text{---} \text{---} \Rightarrow i_s = 0$ donc $u_s = 0$

HF: $\text{---} \text{---} \text{---} \Leftrightarrow \text{---} \text{---} \Rightarrow i_s = 0$ donc $u_s = 0$

⇒ passe bande: renvoie un signal nul pour les HF et les BF.

$$\rightarrow \underline{H}(\omega) = \frac{1}{1 + jQ \left(\frac{\omega}{\omega_0} - \frac{\omega_0}{\omega} \right)} \quad \text{avec } Q = \frac{1}{R} \sqrt{\frac{L}{C}} \quad \text{et } \omega_0 = \frac{1}{\sqrt{LC}}$$

$$G_{dB} = 20 \log G = \frac{1}{\sqrt{1 + Q^2 \left(\frac{\omega}{\omega_0} - \frac{\omega_0}{\omega} \right)^2}} = \frac{1}{\sqrt{1 + Q^2 \left(x - \frac{1}{x} \right)^2}}$$

→ GEORGE BRA

$$\varphi = -\arctan \left(Q \left(x - \frac{1}{x} \right) \right)$$

Expérience: Bode pour 2 Q différents

→ Fréquence de coupure: $|z(\omega_c)| = \frac{z_{\max}}{\sqrt{2}} \Rightarrow \Delta x = \frac{1}{Q}$

Donc $\Delta \omega = \frac{\omega_0}{Q}$ centré en ω_0

→ comportement : BF: dérivateur
HF: intégrateur.

Tr: Les filtres ne sont pas uniquement employés en électronique.

III - Etude d'un amortisseur.

→ ROVER LUNAIRE, GRECIAS p. 480

$$\text{PFD} \Rightarrow \ddot{z} + \omega_1 \dot{z} + \omega_0^2 z = \omega_1 \dot{z}_0 + \omega_0^2 z_0$$

avec $\omega_0 = \sqrt{k/m_R}$ et $\omega_1 = \beta/m_R$

$$\rightarrow \underline{H}(\omega) = \frac{\underline{z}}{\underline{z}_0} = \frac{1 + j\omega\omega_1/\omega_0^2}{1 + j\frac{\omega\omega_1}{\omega_0^2} + \frac{\omega^2}{\omega_0^2}}$$

→ k petit donc $\underline{H}(\omega) = \frac{1}{1 + j\frac{\omega}{\omega_1}} \Rightarrow$ passe bas.

Conclusion: → Bilan méthode

→ Schéma avec les filtres + fonction de transfert

Ouverture: filtre optique interspersentielle

Biblio: - J'intègre PCS1
- GRECIAS BCPST 2
- DUFFAIT ELEC.