

# Traitement du Signal S5

## Filtrage Linéaire de Signaux Analogiques

V. Choqueuse

Département Electronique, ENIB

Gitlab: [https://git.enib.fr/choqueuse/s5\\_signal/issues](https://git.enib.fr/choqueuse/s5_signal/issues)



## Généralités

Définition

Propriété des filtres

Réponse en amplitude et en phase

Filtrage Idéal

Filtrage réalisable

## Filtrage de Signaux Analogiques

Réponse à une sinusoïde

Retard de Phase et Retard de Groupe

Filtre sans distorsion

## Définition

- ▶ Un filtre est un système linéaire et invariant dans le temps.



## Exemples

Notons  $x(t)$  l'entrée du système et  $y(t)$  sa sortie.

- ▶ Modulateur:  $y(t) = m(t) \times x(t)$ 
  - ▶ Système variant dans le temps:  $m(t) \times x(t - \tau) \neq y(t - \tau)$ .
- ▶ Quadratureur:  $y(t) = x^2(t)$ 
  - ▶ Système non linéaire:  $(\alpha x(t))^2 = \alpha^2 x^2(t) \neq \alpha y(t)$ .
- ▶ Circuit régit par une équation différentielle à coefficients constants:
  - ▶ Système linéaire et invariant dans le temps  $\rightarrow$  filtre.

## Propriété des filtres

- ▶ Un filtre est entièrement défini par:
  - ▶ sa réponse impulsionnelle:  $h(t)$ ,
  - ▶ sa réponse fréquentielle (ou gain complexe):  $H(\nu) = TF[h(t)]$ .

## Transformée de Laplace Vs Transformée de Fourier

- ▶ Objectifs :
  - ▶ La fonction de transfert  $H(p) = TL[h(t)]$  permet l'étude du régime transitoire du filtre (stabilité, amortissement, etc),
  - ▶ La réponse fréquentielle  $H(\nu) = TF[h(t)]$  suppose le régime permanent établi.
    - ▶ Réponse en amplitude du filtre:  $|H(\nu)|$ ,
    - ▶ Réponse en phase du filtre:  $\arg[H(\nu)]$ ,
- ▶ Passage de  $H(p)$  à  $H(\nu)$ : Pour les systèmes causaux et réels,

$$H(\nu) = H(p)|_{p=2j\pi\nu}$$

## Réponse en amplitude et en phase

$$H(\nu) = TF[h(t)]$$

La réponse en fréquence d'un filtre est généralement complexe. Nous utiliserons alors deux représentations :

- ▶ La **réponse en amplitude** :  $|H(\nu)|$ ,
- ▶ La **réponse en phase**:  $\arg[H(\nu)]$ .

## Cas où $h(t) \in \mathbb{R}$

Lorsque  $h(t) \in \mathbb{R}$ , nous avons  $H^*(\nu) = H(-\nu)$  (symétrie hermitienne). Nous en déduisons que :

- ▶ La réponse en amplitude est paire c-a-d  $|H(-\nu)| = |H(\nu)|$
- ▶ La réponse en phase est impaire c-a-d  $\arg[H(-\nu)] = -\arg[H(\nu)]$ .

## Réponse en amplitude et en phase: Exemple pour un 1er ordre

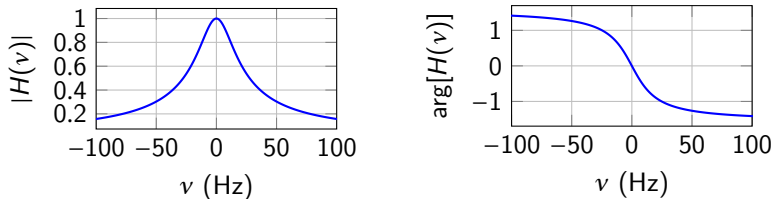


Figure 1: Réponse en amplitude et en phase (S5 signal)

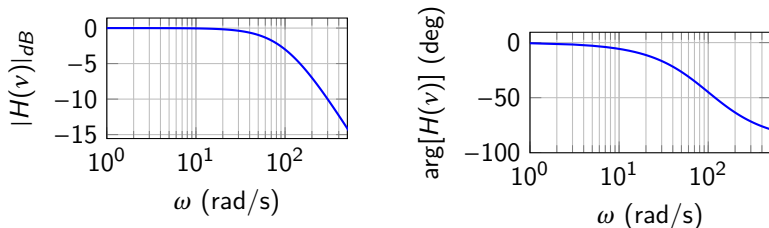


Figure 2: Diagramme de Bode (S4 électronique)

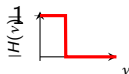
## Pourquoi filtrer

- ▶ Mettre en valeur le signal d'intérêt en supprimant le bruit,
- ▶ Supprimer certaines composantes fréquentielles,
- ▶ Supprimer les composantes hautes fréquences inutiles.

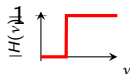
## Filtrage Idéal: Réponse en amplitude et en phase

$$|H(\nu)| = \begin{cases} 1 & \text{si } \nu \in \Omega \\ 0 & \text{ailleurs} \end{cases} \quad (\text{mur de brique})$$

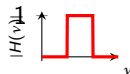
$$\arg[H(\nu)] = -2\pi\alpha\nu \quad (\text{phase linéaire})$$



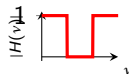
(a) Passe-bas



(b) Passe-haut



(c) Passe-bande



(d) Coupe bande

Figure 3: Filtrés en "mur de brique"

## Exemple: Filtrage passe-bas idéal

On considère le filtre passe-bas idéal suivant

$$|H(\nu)| = \begin{cases} 1 & \text{si } |f| \leq f_c \\ 0 & \text{ailleurs} \end{cases}$$
$$\arg[H(\nu)] = 0$$

- ▶ Déterminez la réponse impulsionnelle  $h(t)$  de ce filtre.
- ▶ La réponse impulsionnelle est-elle à support temporel borné ?



## Filtrage réalisable

- ▶  $\text{Filtre réalisable} = \text{Filtre Stable} + \text{Filtre Causal}$

## Filtrage réalisable

- ▶ Filtre réalisable = Filtre Stable + Filtre Causal

## Stabilité : Définition

- ▶ Un filtre est dit BIBO stable si pour toute entrée bornée ( $\max[|e(t)|] \leq E < \infty$ ), la sortie est également bornée.
- ▶ Borne sur la sortie:

$$|s(t)| = \left| \int_{-\infty}^{\infty} h(\tau) e(t-\tau) d\tau \right| \leq \int_{-\infty}^{\infty} |h(\tau)| |e(t-\tau)| d\tau < E \int_{-\infty}^{\infty} |h(\tau)| d\tau$$

## Filtrage réalisable

- ▶ Filtre réalisable = Filtre Stable + Filtre Causal

## Stabilité : Définition

- ▶ Un filtre est dit BIBO stable si pour toute entrée bornée ( $\max[|e(t)|] \leq E < \infty$ ), la sortie est également bornée.
- ▶ Borne sur la sortie:

$$|s(t)| = \left| \int_{-\infty}^{\infty} h(\tau) e(t-\tau) d\tau \right| \leq \int_{-\infty}^{\infty} |h(\tau)| |e(t-\tau)| d\tau < E \int_{-\infty}^{\infty} |h(\tau)| d\tau$$

## Stabilité : Condition

- ▶ Un filtre est BIBO stable si sa réponse impulsionnelle est sommable c-a-d

$$\int_{-\infty}^{\infty} |h(t)| dt < \infty$$

## Causalité : Définition

- ▶ Un filtre est causal si sa sortie à l'instant  $t$  ne dépend que des entrées aux instants  $t - \tau$  avec  $\tau \geq 0$ .
- ▶ Expression de la sortie d'un filtre causal

$$s(t) = \int_{-\infty}^{\infty} h(\tau)e(t-\tau)d\tau = \int_0^{\infty} h(\tau)e(t-\tau)d\tau$$

## Causalité : Définition

- ▶ Un filtre est causal si sa sortie à l'instant  $t$  ne dépend que des entrées aux instants  $t - \tau$  avec  $\tau \geq 0$ .
- ▶ Expression de la sortie d'un filtre causal

$$s(t) = \int_{-\infty}^{\infty} h(\tau)e(t-\tau)d\tau = \int_0^{\infty} h(\tau)e(t-\tau)d\tau$$

## Causalité : Condition

- ▶ Un filtre est causal si et seulement si sa réponse impulsionnelle est causale c-a-d

$$h(t) = 0 \text{ pour } t < 0$$

## Causalité : Propriétés

- ▶ Un filtre à phase nulle (et à réponse impulsionnelle réelle) est nécessairement non causal
  - ▶ Preuve:
    - ▶ Si  $\arg[H(\nu)] = 0$  alors  $H(\nu) = |H(\nu)|e^{j\arg[H(\nu)]} = |H(\nu)|$ .
    - ▶ Comme la réponse en amplitude est réelle et paire, la réponse en fréquence l'est également c-a-d que  $H(\nu) = H(-\nu)$ .
    - ▶ La transformée de Fourier inverse d'une TF réelle paire est un signal également réel et paire (chap 3, p 13) c-a-d  $h(t) = h(-t)$
    - ▶ Comme  $h(t) = h(-t)$ ,  $h(t) \neq 0$  pour  $t < 0$ .
- ▶ Pour un filtre causal, il ne sera pas possible d'imposer à la fois l'amplitude et la phase (relation de Bayard-Bode).

## Fonction de Transfert Rationnelle (ordre $n$ )

$$H(p) = \frac{N(p)}{D(p)} = \frac{b_m p^m + \dots + b_1 p + b_0}{a_n p^n + \dots + a_1 p + a_0}$$

- ▶ **Stabilité** : Les pôles de la fonction de transfert ( $D(p_k) = 0$ ) sont à partie réelle strictement négative.
- ▶ **Causalité** : Le degré du dénominateur est supérieure ou égal au degré du numérateur c-a-d  $m \leq n$ .

## Cascade de Filtres

- ▶ Un filtre d'ordre  $n$  peut être réalisée en cascade de filtres de premier et de second ordre.

$$H(p) = \prod_{l=1}^v H_l(p) = \underbrace{H_1(p) \times \dots \times H_u(p)}_{\text{premier ordre}} \times \underbrace{H_{u+1}(p) \times \dots \times H_v(p)}_{\text{second ordre}}$$

Filtres de premier et second ordre ( $p \rightarrow 2j\pi v$ )

Type	Ordre	Fonction de transfert	Réponse en fréquence
Passe-bas	1	$H(p) = \frac{1}{\tau p + 1}$	$H(v) = \frac{1}{2j\pi\tau v + 1}$
Passe-haut	1	$H(p) = \frac{\tau p}{\tau p + 1}$	$H(v) = \frac{2j\pi\tau v}{2j\pi\tau v + 1}$
Passe-bas	2	$H(p) = \frac{1}{\tau^2 p^2 + 2m\tau p + 1}$	$H(v) = \frac{1}{4jm\pi\tau v + (1 - 4\pi^2\tau^2 v^2)}$
Passe-bande	2	$H(p) = \frac{2m\tau p}{\tau^2 p^2 + 2m\tau p + 1}$	$H(v) = \frac{4jm\pi\tau v}{4jm\pi\tau v + (1 - 4\pi^2\tau^2 v^2)}$
Passe-haut	2	$H(p) = \frac{\tau^2 p^2}{\tau^2 p^2 + 2m\tau p + 1}$	$H(v) = \frac{-4\pi^2\tau^2 v^2}{4jm\pi\tau v + (1 - 4\pi^2\tau^2 v^2)}$

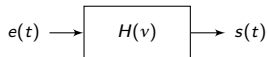
 Cahier des Charges  $\rightarrow$  Implémentation

- ▶ Techniques de synthèse de Filtre (gabarit d'ordre  $n \rightarrow$  cellules d'ordre 1 et 2).
  - ▶ Butterworth, Chebychev, Caue, Bessel.
- ▶ Cellules d'ordre 1 et 2 :
  - ▶ Circuits Passifs ou Actifs (Sallen-Key, Rauch).



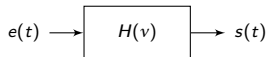
## Problématique

Soit  $S(\nu)$  la TF d'un signal appliqué à l'entrée d'un filtre dont la réponse en fréquence est notée  $H(\nu)$ . Quel sera l'expression de la sortie du filtre ?



## Problématique

Soit  $S(\nu)$  la TF d'un signal appliqué à l'entrée d'un filtre dont la réponse en fréquence est notée  $H(\nu)$ . Quel sera l'expression de la sortie du filtre ?



## Réponse à une sinusoïde ( $e(t) = a \cos(2\pi f_0 t + \varphi)$ )

- ▶ Dans le domaine fréquentiel, nous obtenons :

$$\begin{aligned} S(\nu) &= H(\nu)E(\nu) = |H(\nu)|e^{j\arg[H(\nu)]} \times \left( \frac{a}{2} e^{j\varphi} \delta(\nu - f_0) + \frac{a}{2} e^{-j\varphi} \delta(\nu + f_0) \right) \\ &= \frac{a}{2} |H(f_0)| e^{j(\varphi + \arg[H(f_0)])} \delta(\nu - f_0) + \frac{a}{2} |H(f_0)| e^{-j(\varphi + \arg[H(f_0)])} \delta(\nu + f_0) \end{aligned}$$

- ▶ Dans le domaine temporel, nous trouvons :

$$s(t) = a |H(f_0)| \cos(2\pi f_0 t + \varphi + \arg[H(f_0)])$$

## Réponse à une sinusoïde

$$s(t) = a|H(f_0)| \cos(2\pi f_0 t + \varphi + \arg[H(f_0)])$$

La réponse du filtre est donc une sinusoïde avec les caractéristiques suivantes :

- ▶ Même fréquence  $f_0$  que la sinusoïde en entrée,
- ▶ Amplitude multipliée par  $|H(f_0)|$ ,
- ▶ Déphasage de  $\arg[H(f_0)]$  (noté  $-\phi(f_0)$  dans le poly).

## Exemple

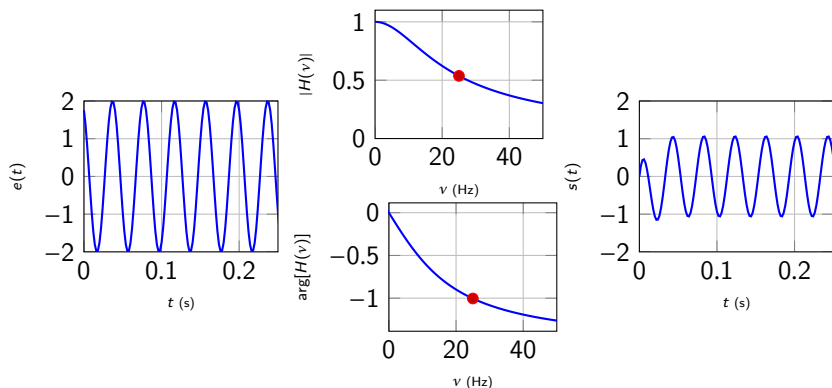


Figure 4: Sinusoïde à  $f_0 = 25$  Hz.

## Retard de Phase : Définition

Au lieu d'utiliser la notion de déphasage (en rad), nous préférons utiliser explicitement la notion de décalage temporel (en s).

$$\begin{aligned} s(t) &= a|H(f_0)| \cos(2\pi f_0 t + \varphi + \arg[H(f_0)]) \\ &= a|H(f_0)| \cos(2\pi f_0(t - \tau_\varphi) + \varphi) \end{aligned}$$

- ▶ Retard de phase :

$$\tau_\varphi \triangleq -\frac{\arg[H(f_0)]}{2\pi f_0}$$

## Retard de Phase

- ▶ Cas de  $N$  sinusoïdes : Considérons  $N$  sinusoïdes d'amplitude et de phase respectives  $a_n$  et  $\varphi_n$  :

$$e(t) = \sum_{n=1}^N a_n \cos(2\pi f_n t + \varphi_n)$$

En sortie de filtre, nous obtenons :

$$s(t) = \sum_{n=1}^N a_n |H(f_n)| \cos(2\pi f_n (t - \tau_{\varphi_n}) + \varphi_n)$$

## Retard de Phase

- ▶ Cas de  $N$  sinusoïdes : Considérons  $N$  sinusoïdes d'amplitude et de phase respectives  $a_n$  et  $\varphi_n$  :

$$e(t) = \sum_{n=1}^N a_n \cos(2\pi f_n t + \varphi_n)$$

En sortie de filtre, nous obtenons :

$$s(t) = \sum_{n=1}^N a_n |H(f_n)| \cos(2\pi f_n (t - \tau_{\varphi_n}) + \varphi_n)$$

- ▶ Retard de phase uniforme: Pour éviter des déformations du signal dans la bande passante, nous allons imposer un retard de phase uniforme c-a-d  $\tau_{\varphi_1} = \dots = \tau_{\varphi_N} = \alpha$ . Il en vient que :

$$\arg[H(\nu)] = -2\pi\alpha\nu$$

- ▶ Retard de phase uniforme  $\rightarrow$  phase linéaire.
- ▶ Phase non-linéaire  $\rightarrow$  **distorsion de phase**.

## Retard de Groupe (Group delay) : Définition

Le retard de groupe permet de quantifier la linéarité de de la phase

$$\tau_g(\nu) \triangleq -\frac{1}{2\pi} \frac{d \arg[H(\nu)]}{d\nu}$$

- ▶ Phase linéaire → retard de groupe constant.



## Filtre sans distorsion

- ▶ Définition : Un filtre sans distorsion dans une bande passante  $\Omega$  respecte les deux conditions suivantes pour tout  $\nu \in \Omega$ .

$$|H(\nu)| = H_0$$

$$\tau_g(\nu) = \alpha$$

- ▶ pas de distorsion d'amplitude,
  - ▶ pas de distorsion de phase.
- ▶ Implication: Pour un filtre sans distorsion d'amplitude et de phase, le signal s'exprime **dans la bande passante** sous la forme :

$$s(t) = H_0 e^{j(\omega t - \alpha)}$$