# TD 1 - Signaux déterministes à temps continu

### Exercice 1 : Signal à énergie finie

Calculer l'énergie du signal x(t) défini par  $x(t) = e^{-at}.u(t)$  avec a>0 et u(t) fonction Heaviside (échelon) est à énergie finie.

$$u(t) = 1, \forall t \ge 0$$
  
0, ailleurs

exo1 signal a émerçue finie
$$z(t) = e \quad u(t) \Rightarrow E_{x} = \int |z(t)|^{2} dt = \int e^{-at \times 2} dt$$

$$E_{x} = \left[ \frac{e}{-2a} \right]_{0}^{-2a} = \frac{1}{2a} \Rightarrow E_{x} = st \text{ finie}$$

### **Exercice 2: Transformation de Fourier**

Tracer et calculer la transformée de Fourier des signaux suivants :

1. 
$$x(t) = cos(2\pi f_0 t).rect_T(t/T)$$
 avec  $rect_T(t/T) = 1$   $\forall |t| \le T/2$  0, ailleurs

$$\begin{aligned} \mathcal{A} &= \alpha(t) = \cos(2\pi f_0 t) \operatorname{rect}_{T}(t/T) \\ &\times (f) = \operatorname{TF} \left[ \cos(2\pi f_0 t) \operatorname{rect}_{T}(t/T) \right] \\ &= \operatorname{TF} \left[ \cos(2\pi f_0 t) \right] * \operatorname{TF} \left[ \operatorname{rect}_{T}(t/T) \right] \\ &= \frac{1}{2} \left\{ \mathcal{S}(f_0 - f_0) + \mathcal{S}(f_0 + f_0) \right\} * \operatorname{Tainc}(\pi T (f_0 + f_0)) \right\} \\ &= \frac{1}{2} \left\{ \operatorname{Tainc}(\pi T (f_0 - f_0)) + \operatorname{Tainc}(\pi T (f_0 + f_0)) \right\} \\ &= \frac{1}{2} \left\{ \mathcal{S}(f_0 + f_0) + \operatorname{TF} \left[ \frac{2\pi |f_0 t}{2} - \frac{2\pi |f_0 t}{2} \right] \right\} \\ &= \frac{1}{2} \left\{ \mathcal{S}(f_0 + f_0) + \mathcal{S}(f_0 - f_0) \right\} \\ &= \frac{1}{2} \left\{ \mathcal{S}(f_0 + f_0) + \mathcal{S}(f_0 - f_0) \right\} \\ &= \frac{1}{2} \left\{ \mathcal{S}(f_0 + f_0) + \mathcal{S}(f_0 - f_0) \right\} \\ &= \frac{1}{2} \left\{ \mathcal{S}(f_0 + f_0) + \mathcal{S}(f_0 - f_0) \right\} \\ &= \frac{1}{2} \left\{ \mathcal{S}(f_0 + f_0) + \mathcal{S}(f_0 - f_0) \right\} \\ &= \frac{1}{2} \left\{ \mathcal{S}(f_0 + f_0) + \mathcal{S}(f_0 - f_0) \right\} \\ &= \frac{1}{2} \left\{ \mathcal{S}(f_0 + f_0) + \mathcal{S}(f_0 - f_0) \right\} \\ &= \frac{1}{2} \left\{ \mathcal{S}(f_0 + f_0) + \mathcal{S}(f_0 - f_0) \right\} \\ &= \frac{1}{2} \left\{ \mathcal{S}(f_0 + f_0) + \mathcal{S}(f_0 - f_0) \right\} \\ &= \frac{1}{2} \left\{ \mathcal{S}(f_0 + f_0) + \mathcal{S}(f_0 - f_0) \right\} \\ &= \frac{1}{2} \left\{ \mathcal{S}(f_0 + f_0) + \mathcal{S}(f_0 - f_0) \right\} \\ &= \frac{1}{2} \left\{ \mathcal{S}(f_0 + f_0) + \mathcal{S}(f_0 - f_0) \right\} \\ &= \frac{1}{2} \left\{ \mathcal{S}(f_0 + f_0) + \mathcal{S}(f_0 - f_0) \right\} \\ &= \frac{1}{2} \left\{ \mathcal{S}(f_0 + f_0) + \mathcal{S}(f_0 - f_0) \right\} \\ &= \frac{1}{2} \left\{ \mathcal{S}(f_0 + f_0) + \mathcal{S}(f_0 - f_0) \right\} \\ &= \frac{1}{2} \left\{ \mathcal{S}(f_0 + f_0) + \mathcal{S}(f_0 - f_0) \right\} \\ &= \frac{1}{2} \left\{ \mathcal{S}(f_0 + f_0) + \mathcal{S}(f_0 - f_0) \right\} \\ &= \frac{1}{2} \left\{ \mathcal{S}(f_0 + f_0) + \mathcal{S}(f_0 - f_0) \right\} \\ &= \frac{1}{2} \left\{ \mathcal{S}(f_0 - f_0) + \mathcal{S}(f_0 - f_0) \right\} \\ &= \frac{1}{2} \left\{ \mathcal{S}(f_0 - f_0) + \mathcal{S}(f_0 - f_0) \right\} \\ &= \frac{1}{2} \left\{ \mathcal{S}(f_0 - f_0) + \mathcal{S}(f_0 - f_0) \right\} \\ &= \frac{1}{2} \left\{ \mathcal{S}(f_0 - f_0) + \mathcal{S}(f_0 - f_0) \right\} \\ &= \frac{1}{2} \left\{ \mathcal{S}(f_0 - f_0) + \mathcal{S}(f_0 - f_0) \right\} \\ &= \frac{1}{2} \left\{ \mathcal{S}(f_0 - f_0) + \mathcal{S}(f_0 - f_0) \right\} \\ &= \frac{1}{2} \left\{ \mathcal{S}(f_0 - f_0) + \mathcal{S}(f_0 - f_0) \right\} \\ &= \frac{1}{2} \left\{ \mathcal{S}(f_0 - f_0) + \mathcal{S}(f_0 - f_0) \right\} \\ &= \frac{1}{2} \left\{ \mathcal{S}(f_0 - f_0) + \mathcal{S}(f_0 - f_0) \right\} \\ &= \frac{1}{2} \left\{ \mathcal{S}(f_0 - f_0) + \mathcal{S}(f_0 - f_0) \right\} \\ &= \frac{1}{2} \left\{ \mathcal{S}(f_0 - f_0) + \mathcal{S}(f_0 - f_0) \right\}$$

2. 
$$y(t) = tri_T(t/T)$$
 avec  $tri_T(t/T) = t+T$ ,  $\forall -T \le t \le 0$   
-  $t+T$ ,  $\forall 0 \le t \le T$   
0, ailleurs

$$\begin{aligned}
\mathcal{E}_{-} & y(t) = t_{iiT}(t/T) \text{ acc } t_{iiT}(t/T) = \int_{-t+T}^{t+T} \frac{\mathcal{E}(\mathcal{E}(T;0))}{\mathcal{E}(T;0)} \\
& = \int_{-t+T}^{t} \frac{\mathcal{E}(T;0)}{\mathcal{E}(T;0)} \\
& + \int_{-t+T}^{t+T} \frac{\mathcal{E}(T;0)}{\mathcal{E}(T;0)} \\
& + \int_{-t+T}^{t+T} \frac{\mathcal{E}(T;0)}{\mathcal{E}(T;0)} \\
& = \int_$$

on fact in IPP poeu resounds ("integlial":

$$\psi \int_{-\infty}^{\infty} (t+T) e^{-2\pi i f t} dt = \left[ (t+T) \cdot \frac{-1}{2\pi i f t} e^{-2\pi i f t} \right]^{-1} \int_{-\infty}^{\infty} e^{-2\pi i f t} dt = \left[ (t+T) \cdot \frac{-1}{2\pi i f t} e^{-2\pi i f t} \right]^{-1} \int_{-\infty}^{\infty} e^{-2\pi i f t} dt = \int_{-\infty}^{\infty} e^{-2\pi i f t} \int_{-\infty}^{\infty} e^{-2\pi i f t} dt = \int_{-\infty}^{\infty} e^{-2\pi i f t} \int_{-\infty}^{\infty} e^{-2\pi i f t$$

**3.**  $z(t) = t.e^{-at}.u(t)$  avec a > 0 et u(t) fonction échelon

$$3-2(t)=te^{-\alpha t}$$

$$2(f)=\int_{0}^{\infty}te^{-\alpha t}e^{-2\pi i ft}dt=\int_{0}^{\infty}te^{-(2\pi i ft+\alpha)t}dt$$

$$u=t \quad u'=1$$

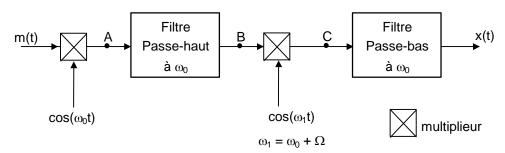
$$v'=e^{(\alpha+2\pi i ft)}t \quad v=\frac{1}{\alpha+2\pi i f}e^{-(\alpha+2\pi i ft)}t$$

$$2(f)=\int_{0}^{\infty}\frac{1}{\alpha+2\pi i ft}e^{-(\alpha+2\pi i ft)}t\int_{0}^{\infty}\frac{1}{\alpha+2\pi i ft}e^{-(\alpha+2\pi i ft)}tdt$$

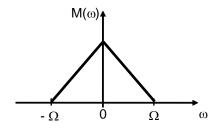
$$=-\int_{0}^{\infty}\frac{1}{(\alpha+2\pi i ft)^{2}}e^{-(\alpha+2\pi i ft)}t\int_{0}^{\infty}\frac{1}{(\alpha+2\pi i ft)^{2}}e^{-(\alpha+2\pi i ft)}tdt$$

#### **Exercice 3**

Pour assurer le secret des transmissions, il est possible de traiter le signal dans un système (parfois appelé brouilleur) représenté ci-dessous.

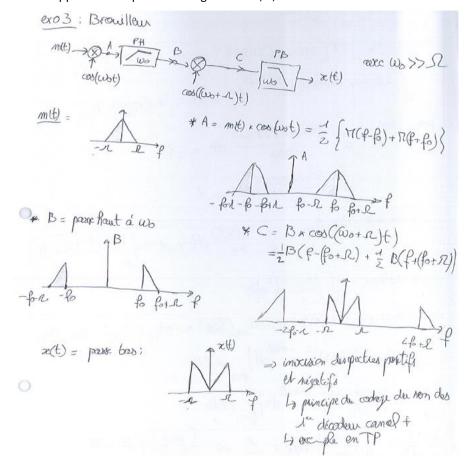


La figure suivante représente le spectre d'un signal m(t).



Analyser le système et dessiner le spectre du signal de sortie (hypothèse :  $\omega_0 >> \Omega$ ).

Le raisonnement fera apparaître le spectre des signaux en A, B, C et celui obtenu en sortie. Conclusion.

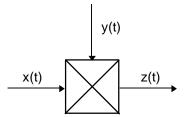


### **Exercice 4**: Modulation d'amplitude

Soit un modulateur d'amplitude d'entrée x(t) et de sortie z(t) = x(t).y(t).

- 1. Montrer que TF[z(t)] = Z(f) = X(f f<sub>m</sub>) pour y(t) =  $e^{j\omega_m t}$ , avec  $\omega_m = 2\pi f_m$ .
- 2. Montrer qu'un démodulateur peut être un multiplieur par  $\, e^{-j\omega_{_{m}}t} \, .$
- **3.** On module maintenant x(t) par un cosinus :  $z(t) = x(t).cos(\omega_m t)$ .

Montrer qu'une démodulation peut consister en un multiplieur par  $cos(\omega_m t)$  suivi d'un filtre passe-bas.



exo 5: 
$$\nabla lookeration d'amplitude$$
 $1-Z(t)=x(t), y(t)=x(t), e^{2\pi i fmt}$ 
 $Z(f)=Tf[z(t)]=\int x(t)e^{2\pi i fmt}e^{-i\pi i ft}dt$ 
 $=\int x(t)e^{-2\pi i fmt}e^{-2\pi i fmt}e^{-i\pi i ft}dt$ 
 $=\int x(t)e^{-2\pi i fmt}e^{-2\pi i fmt}dt$ 
 $=x(t)e^{2\pi i fmt}e^{-2\pi i fmt}e^{2$ 

### Exercice 5 : Traitement du signal et mathématiques

- 1. Déterminer la fonction x(t) dont la transformée de Fourier X(f) vaut 1 dans la bande [-B; B] et zéro ailleurs.
- 2. En déduire la valeur des intégrales :

$$\int_{-\infty}^{+\infty} \frac{\sin t}{t} dt \qquad \text{et} \qquad \int_{-\infty}^{+\infty} \left(\frac{\sin t}{t}\right)^{2} dt$$

$$= xo \text{ i.e. } TOS \text{ c.e. } mathematiques$$

$$1 - x(t) \text{ 3.e. } 1 \text{ i.e. } 2 \text{ i.e. } 2$$

en déduire 
$$\int_{-\infty}^{\infty} \frac{\sin x}{\pi} dx$$

en rout que  $TF[2B\sin(2\pi Bt)] = 1$   $\forall f \in [B, B]$ 

$$\int 2B\sin(2\pi Bt) e^{-2\pi Bt} dt = 1$$
  $\forall f \in [B, B]$ 

pour  $f = 0$ :  $\int \frac{2B\sin(2\pi Bt)}{\pi t} dt = 1$ 

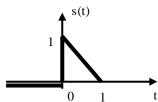
in  $\int \frac{\sin(2\pi Bt)}{\pi t} dt = 1$ 

en déduire:  $\int \frac{(\sin t)^2}{\pi} dt$ 
 $\int \frac{\sin(2\pi Bt)}{\pi} dt = 1$ 
 $\int \frac{\sin(2\pi Bt)}{\pi} dt = 1$ 

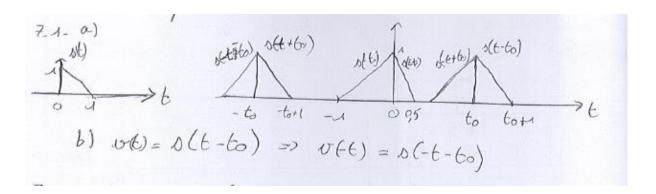
# TD 2 - Produit de convolution et applications

### Exercice 1: Représentation des signaux

Soit le signal s(t) représenté sur la figure suivante :

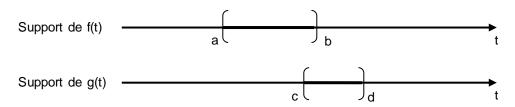


- a. Représenter l'allure des signaux suivants : s(-t),  $s(t-t_0)$ ,  $s(t+t_0)$ ,  $s(-t+t_0)$ ,  $s(-t+t_0)$ , s(2t),  $s(2t-t_0)$  avec  $t_0>0$
- b. Soit le signal  $v(t)=s(t-t_0)$ , comment s'exprime v(-t) en fonction de s(t).



### Exercice 2 : Représentation du produit de convolution

Soient les deux signaux f(t) et g(t) dont les supports sont représentés sur la figure suivante :



- a. Rappeler les expressions sous forme intégrale du produit de convolution f(t)\*g(t) et de la fonction d'intercorrélation f(t)\*g\*(-t)
- b. Déterminer et représenter le support sur T de g(t-T) et g(T-t)

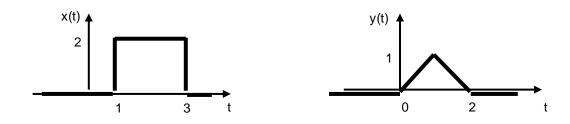
7.2 a) 
$$f(0) * g(t) = \int f(z) g(t-z) dz$$

of  $f(0) * g(t-t) = \int f(0) g(t-t) dz$ 

b) support du  $g(t-t)$  of  $g(z-t)$  and  $g(z-t) = \int g(z-t) = \int$ 

### Exercice 3: Calcul d'un produit de convolution

Soient les signaux x(t) et y(t) suivant :

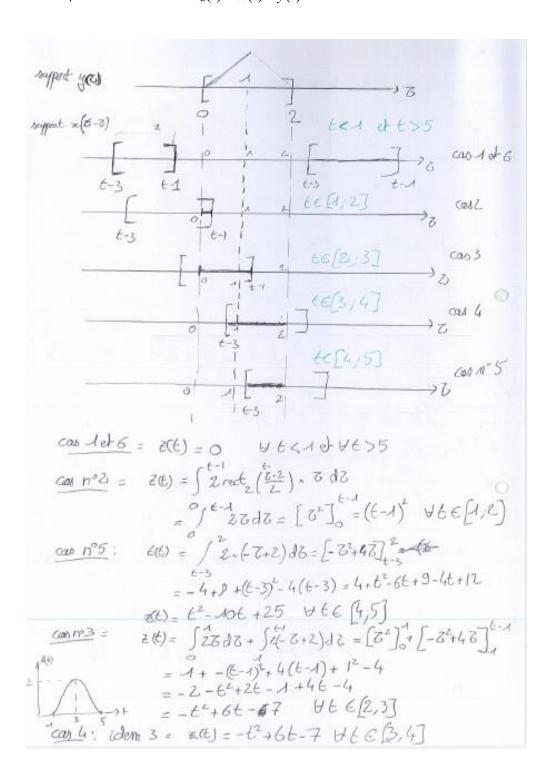


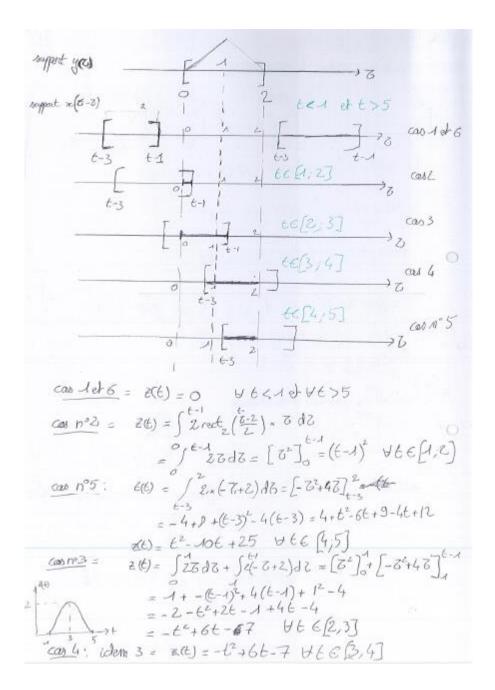
a. Déterminer les expressions analytiques de x(t) et y(t)

$$2\int_{1}^{2\pi} \frac{1}{3} dt = \int_{1}^{2\pi} \frac{1}{2} dt$$

$$2(6) = 2 \times \operatorname{rect}_{2}(\frac{t-2}{2}) \qquad y(6) = \int_{1}^{2\pi} \frac{1}{2} dt + \int_{1}^{2$$

### b. Calculer le produit de convultion : z(t) = x(t) \* y(t)



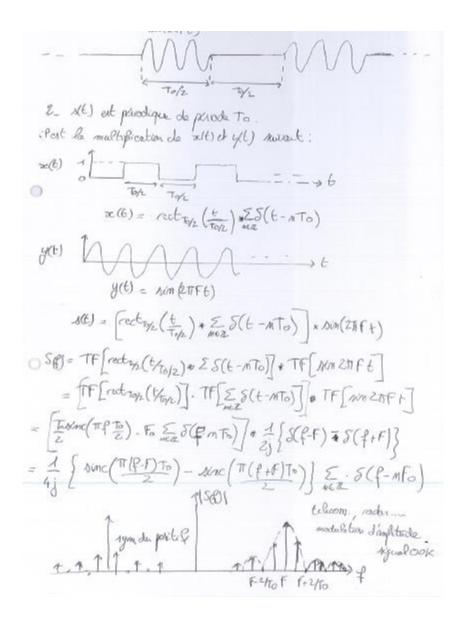


#### Exercice 4 : Décrire et analyser un signal périodique

Soit le signal s(t) périodique de période  $T_0$  tel que sur une demi-période, il est égal à une fonction sinusoïdale de fréquence F et nul sur l'autre demi-période. Nous supposons  $F >> 1/T_0$ 

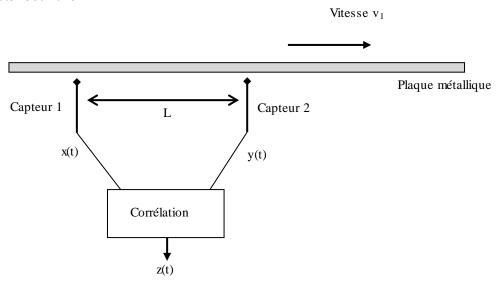
- 1. Représenter le signal s(t)
- 2. Déterminer l'expression analytique de s(t) en décomposant s(t) sous la forme de deux signaux élémentaires.
- 3. Déterminer l'expression de la transformée de Fourier de s(t) et représenter son module
- 4. En électronique, où trouve-t-on le signal s(t) lors que  $F = 1/T_0$ ?

### 5. Dans quel autre type d'application un tel signal pourrait se rencontrer ?



### Exercice 5 : application du produit de corrélation à la mesure de vitesse

Soit le système suivant :



L'objectif est de mesurer la vitesse de la plaque métallique. Elle se déplace à une vitesse v1. Les capteurs 1 et 2 mesurent la granularité de la plaque. Les signaux x(t) et y(t) en sortie des capteurs sont envoyés à un système qui effectue le produit de corrélation. Le signal z(t) est le résultat de ce produit. La distance L entre les deux capteurs est connue.

1. Quelle est la définition du produit d'autocorrélation Cxx(t) ? Que vaut son maximum et pour quel temps t est-il obtenu ?

$$Cxx(t) = x(t) * x^*(-t)$$
; Maximum en 0 :  $Cxx(0) = Ex$ 

2. Exprimer y(t) en fonction de x(t):

y(t) = x(t - T) avec T le temps pour passer du capteur 1 au capteur 2

- 3. Calculer z(t) en fonction de Cxx(t). z(t) = Cxx(t-T)
- 4. Comment est-il possible de déduire la vitesse de la plaque ? Le maximum de z(t) a lieu en t = T. Si l'on connaît la distance entre les capteurs, on en déduit la vitesse de la plaque

# TD3 - Eléments d'analyse spectrale

### **Exercice 1**: Signaux d'énergie finie

1. Etablir le théorème de Parseval.

1- signaux d'énergee finire:

11- théoreme de laureval: 
$$\int |x(t)|^2 dt = \int |x(t)|^2 dt$$

$$\int_{IR} x(t) y^*(t) dt = \int_{IR} x(t) y^*(t) e^{2\pi i R t} dt = TR[x(t) y^*(t)] f=0$$

$$= TR[x(t)] * TR[y^*(t)] f=0 = X(f) * Y^*(f) f=0$$

$$= \int_{IR} X(u) Y^*(f-u) du f=0 = \int_{IR} X(u) Y^*(u) du$$

$$\int_{IR} x(t) Y^*(t) dt = \int_{IR} |x(t)|^2 dt = \int_{IR} |x(t)|^2 dt$$

$$\int_{IR} x(t) Y^*(t) dt = \int_{IR} |x(t)|^2 dt = \int_{IR} |x(t)|^2 dt$$

**2.** Montrer que la densité spectrale d'un signal est la transformée de Fourier de la fonction d'autocorrélation de ce signal ; que représente la fonction d'autocorrélation prise pour t = 0 ?

**3.** Calculer directement l'énergie totale du signal porte  $rect_{2a}(t / 2a)$ .

Quelle est sa fonction d'autocorrélation? La représenter.

En déduire l'énergie totale du signal porte.

1-3- Energy to be? de 
$$x(t) = rect_{2a}(t/2a)$$

$$Ex = 2a$$

$$Cxx(t) = TF[[x(t)]^2] = x(t)xx^2(t)$$

$$= ret_{2A}(t/2a) + red_{2A}(t/2a)$$

$$= t_{2A}(t/2a)$$

$$= t_{2A}(t/2a)$$

$$= t_{2A}(t/2a)$$

$$= 2A$$

### Exercice 2: Signaux de puissance finie

**1.** Soit 
$$s(t) = |\cos(2\pi f_0 t)|$$
.

Pour les signaux périodiques de période  $\Delta$ , la puissance moyenne est aussi définie par la relation :

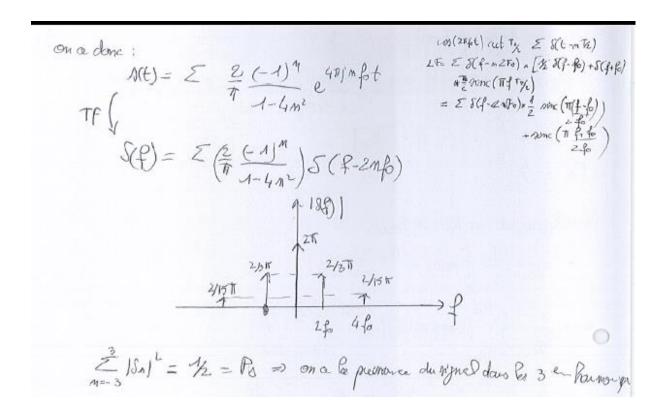
$$P = \frac{1}{\Delta} \int_{(\Delta)} |s(t)|^2 dt$$

Déterminer la puissance moyenne de s(t). Déterminer le développement en séries de Fourier de s(t). En déduire son spectre et représenter son module. Calculer les coefficients de

Fourier notés 
$$s_n$$
 de  $s(t)$  pour  $|n| \le 3$ . En déduire  $P_s = \sum_{n=-3}^{3} |s_n|^2$ . Conclusion

8- signaux de printeres finte 
$$2.1$$
- not  $x(t) = |\cos(2\pi f_0 t)|$   $\int_{x=1}^{x} \int_{x=1}^{x} \int_{x=1}^{x}$ 

$$P_{x} = \int_{0}^{\infty} \int_{0}^{\infty} \frac{N(n( \pi_{0} \pi_{0}) - N(n( \pi_{0} \pi_{0}) - N(n( \pi_{0} \pi_{0}) - N(n) + f_{0} \pi_{0}))}{4\pi_{0}} + \int_{0}^{\infty} \frac{1}{10/4} + \frac{1}{10/4} \int_{0}^{\infty} \frac{1}{10/4$$



**2.** Donner l'expression de la fonction d'autocorrélation de s(t) en fonction des coefficients de Fourier. Calculer  $C_s(0)$ . Conclusion.

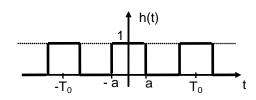
$$G(t) = \sum_{n \in \mathbb{Z}} |C_n|^2 e^{4\pi j} font \times 1$$

$$C_s(t) = \sum_{n \in \mathbb{Z}} |C_n|^2 e^{4\pi j} font$$

$$pecu t = 0 \Rightarrow G(t) = \sum_{n \in \mathbb{Z}} |C_n|^2 = P_0$$

$$Pa fonction d'autocoullation d'un signal pariodique de privole \(\frac{1}{2}\) = \(\frac{1}{2}\) et \(\frac{1}{2}\)$$

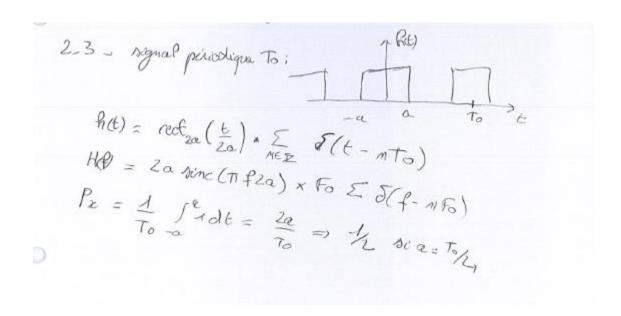
### 3. Soit le signal périodique de période T<sub>0</sub> suivant :



Donner l'expression analytique de h(t).

Déterminer H(f).

Calculer la puissance moyenne  $P_h$  de h(t) avec a =  $T_0/4$ .



# TD4 - Signaux déterministes à temps discret

## **Exercice 1 : Effet de l'échantillonnage**

Tracer proprement (i.e. valeurs sur les axes) en justifiant le module des spectres suivant :

- TF[  $sin(2.\pi.2000.t)$ ]
- TFD[ $\sin(2.\pi.2000.n.Te)$ ], avec Fe = 1/Te = 5000 Hz; N = 5000 points
- TFD[ $\sin(2.\pi.2000.\text{n.Te})$ ], avec Fe = 1/Te = 3000 Hz; N = 3000 points

TF: transformée de Fourier; TFD: transformée de Fourier discrète.

Je n'ai pas la correction, je la ferais d'ici septembre

### Exercice 2 : Calcul de transformées en z

Calculer les transformées en z des suites suivantes en précisant leur domaine d'existence.

**1.** 
$$\{x(n)\} = \delta(n-k)$$

**2.** 
$$\{x(n)\} \neq 1, \forall n \ge 0$$
  
0. ailleurs

**2.** 
$$\{ x(n) \} \neq 1, \forall n \ge 0$$
 **3.**  $\{ x(n) \} \neq \alpha^n, \forall n \ge 0$  0, ailleurs

**4.** 
$$\{ x(n) \} = n, \forall n \ge 0$$
  
0, ailleurs

$$\frac{1}{3} \left( \frac{x}{n} \right) = \frac{5}{n} \left( \frac{x}{n} \right) = \frac{5}{n} \left( \frac{x}{n} \right) = \frac{3}{n} \left( \frac{x}{n} \right) = \frac{3$$

# **Exercice 3: Système discret**

Considérons le système défini par l'équation aux différences :

y(n) = x(n) + by(n - 1) avec la condition initiale y(-1) = a.

**1.** Dans le cas où a = 0, déterminer la réponse de ce système à la suite  $\{x(n)\} = \{x_1(n)\}$  définie par :

$$x_1(n) = 1 \text{ pour } n = 0$$
  
0 pour  $n \neq 0$ 

Comment est appelée cette réponse ? Est-elle finie ou infinie ? Donner la condition de stabilité et en déduire les valeurs que peut prendre b.

**2.** Toujours dans le cas où a = 0, déterminer la réponse à la suite  $\{x(n)\} = \{x_2(n)\}$  définie par :

$$x_2(n) = 1 \text{ pour } n \ge 0$$
  
0 pour n < 0

Tracer cette réponse et déterminer la valeur de y(n) quand n tend vers l'infini, dans le cas où la condition de stabilité est vérifiée.

**3.** En utilisant la transformée en z monolatérale, déterminer la réponse du système à la suite  $\{x(n)\} = \{x_3(n)\}\$  définie par :

$$x_3(n) = e^{2\pi j nF} \text{ pour } n \ge 0$$
  
0 pour n < 0

On prendra b = - 0,8. Mettre en évidence le régime transitoire et la réponse en régime permanent.

- **4.** Déterminer la fonction de transfert H(z) du système ; en déduire ses pôles et ses zéros, et la représentation fréquentielle associée (b = -0.8).
- **5.** Déterminer la réponse en fréquence H(f) du système. Donner le module et l'argument de H(f). Tracer le module |H(f)| et en déduire l'effet du système étudié.

# TD1 = systémes linéaires discrets invariants

exol. Etude d'anc cellule

\* equation aux differences: yen = xen + 6 y (n-1); yer)= a

1. sia=0; y(1)=0

x,(m) = 11 pour n=0 réponse impulsionnelle; elle est infinie; Rif

yeo) = 1 ; yeo = 6 ; yeo = 6 m

condition de stabilité: E yen < 00 => viai si/6/61

le système est stable si 161 <1

y (h) = \( \int \bar{b}^{m} = \) quand m +00 y(n) = \( \int \bar{b}^{n} = \lambda \)

3- loct \* 2000) = e 255 mf + 1120

y(n) = x(n) + 6 y(n-1) Tom Toly(n) = Toly(n) + 6 Toly(n-1)} or = Tzm/yen/= > (3)

Tsm (xm) = x+(s) Tsm (ym-1) (= j-1x+3) + y(-1)

4 ×(3) = ×(3) + 6 y(1) + 63-1×(3) acc y(-1) = a

>(3) = x(3) + ab

$$\Delta T_{3m} = X^{*}(3) = \underbrace{\mathcal{E}}_{n=0}^{\infty} \times m) e^{-n}$$

$$T_{3m} \left\{ a \times (m-m_0) \right\} = \underbrace{2^{-n_0}}_{1-6} X^{*}(3) + \underbrace{\mathcal{E}}_{n=1}^{m_0} \times (m) = \frac{(m_0-m_0)}{1-63^{-1}}$$

$$\times (3) = \underbrace{X^{*}(3)}_{1-63^{-1}} + \underbrace{ab}_{1-63^{-1}}$$

1 pôle d'évolve 1 en z = 6. le systréme est stable si BK1
donne a cas le pole est dans le cercle unité.

$$X(3) = T_{3m} \left\{ e^{2\pi i m} \right\} = \sum_{M=0}^{\infty} e^{2\pi i m} \left\{ e^{2\pi i m} \right\}^{m}$$

$$= \sum_{M=0}^{\infty} \left( e^{2\pi i m} \right)^{m}$$

domaine de conveyarce : régle de d'Alembert

-> convergence est donc & codisque de rayon unité:

$$\frac{\lambda'(3)}{1 - e^{2\pi i f} 5'} = \frac{\lambda}{1 - b 5'} \cdot \frac{\lambda}{1 - b 5'} \cdot \frac{b}{1 - b 5'} \cdot \frac{b}{1 - b 5'} \cdot \frac{\lambda}{1 - b 5'} \cdot \frac{b}{1 - b 5'} \cdot \frac{\lambda}{1 -$$

dicomposition en climent simple pau obtemia you pour z=b = Cb = [z+ab(z-e<sup>18)</sup>] = b+ab(b+e<sup>28</sup>)t)

pau z=c<sup>20</sup>|f = ce<sup>28</sup>|f = (z+ab(z-e<sup>28</sup>)t) 7

Ret = 6 mm + a + e 2 mile 1 + e 2 mile 6 régme transderin régions permanant con 6 <1 => Prim 6 = 0 4- >(3) = >(3) + 6 3-1 >(3)

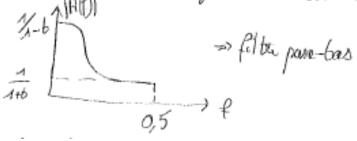
P

4 HOS = 1-65" => HOS = 1-6=2114

[H()] = VHH = V 1-60 (21) + 62 1-60 20) + 1-60 20

LHB) = - cercton (-6 min (201) 1-6cos(2019) ) = cercton ( bran 2014) 1-6cos(2019)

la féguence d'échantillomogn est mormalisée donc fe[0;0,5]



# TD5 – Filtres numériques

### **Exercice 1 : Filtres RIF élémentaires**

- 1. Quelles sont les réponses fréquentielles d'amplitude et de phase ainsi que la réponse impulsionnelle du système régi par l'équation : y(n) = x(n) + x(n-L)
- 2. Mêmes questions pour le système suivant : y(n) = x(n) + 2. X(n-1) + x(n-2)
- 3. Quels sont les effets des filtres étudiés ? Les comparer et conclure.

Quels sont les effets des filtres étudiés ? Les comparer et conduction 
$$\frac{1}{1-y(n)} = x(n) + x(n-1)$$

$$\frac{1}{1-y(n)} = x(n) + x(n)$$

$$|H(f)| = 2 |\cos \pi f L|$$

$$|H(f)| = -\pi f L$$

$$|f(f)| = TF[H(f)] = 2 |TF[e^{\pi f f L}] + TF[\cos(\pi f L)]$$

$$|TF[e^{-\pi f L}] = 5(t - \frac{1}{2})$$

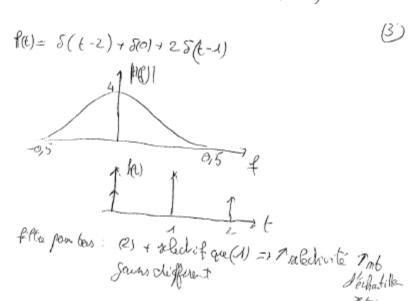
$$|TF[\cos(\pi f L)] = \frac{1}{2} |F(t + \frac{1}{2}) + 5(t - \frac{1}{2})|$$

$$|f(f)| = 5(6) + |F(t - L)|$$

$$|f(f)| = \frac{1}{2} |F(t - \frac{1}{2})|$$

$$|f(f)| = \frac{1}{2} |F(t -$$

2. 
$$y(n) = x(m) + 2x(n-1) + x(n-2)$$
  
 $\int f_3$   
 $y(3) = x_3 + 2z^{-1}x_3 + 3^{-2}x_3$ 

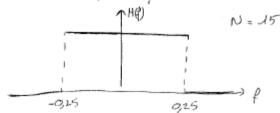


## Exercice 2 : Synthèse de filtre RIF par troncature de la réponse impulsionnelle

Le filtre à synthétiser est un filtre passe bas de fréquence de coupure normalisée égale à 0.25.

- 1. Calculer la réponse impulsionnelle de ce filtre en considérant que l'on souhaite obtenir un filtre à phase linéaire et que l'on souhaite considérer N échantillons. Faire l'application numérique pour N = 15 et représenter la réponse impulsionnelle.
- **2.** Calculer le gain complexe du filtre synthétisé en faisant apparaître une somme de termes en cosinus. Le représenter et comparer au filtre désiré. Comment améliorer le filtre réalisé ?

Goncature de la réponte impulacionnelle



1-calcul de la réporte impulsionnelle:

$$R(m) = \frac{1}{1} \left[ \frac{1} \left[ \frac{1}{1} \left[ \frac{1} \left[ \frac{1}{1} \left[ \frac{1}{1} \left[ \frac{1}{1} \left[ \frac{1}{1} \left[ \frac{1}{1} \left[ \frac{1}{1}$$

la répense est infinie, il faut garde 15 roefficients.

peu avoir une phas Cinians, on me garde que les conficientes de -7 o +7. Commo le filtre est mon ciental, il faut priori de

retaider la réponse impulsionnelle de 7 échantillais.

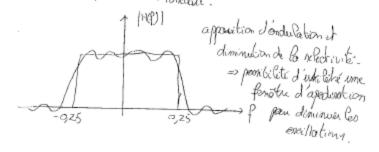
神 元 0 1/511 0 - 311 0 1/2 1/2

$$\begin{aligned} & = \frac{\text{called de H(f)}}{\text{Hf}} &= \frac{1}{2\pi i} \int_{0}^{\pi} \frac{1}{\pi} \left( \frac{1}{2\pi i} \left( \frac{1}{2\pi i} + \frac{1}{2\pi i} \right) \right) dx \\ & = \frac{1}{2\pi i} \int_{0}^{\pi} \frac{1}{\pi} \left( \frac{1}{2\pi i} + \frac{1}{2\pi i} \right) dx \\ & = \frac{1}{2\pi i} + \frac{1}{2\pi i} \left( \frac{1}{2\pi i} + \frac{1}{2\pi i} \right) dx \\ & = \frac{1}{2\pi i} + \frac{1}{2\pi i} \left( \frac{1}{2\pi i} + \frac{1}{2\pi i} \right) dx \\ & = \frac{1}{2\pi i} \int_{0}^{\pi} \frac{1}{2\pi i} dx \\ & = \frac{1}{2$$

W

On a donc =

o 
$$|H(P)| = \frac{1}{2} - \frac{2\cos(44\pi P)}{7\pi} + \frac{2\cos(40\pi P)}{5\pi} + \frac{2\cos(6\pi P)}{3\pi} + \frac{2\cos(2\pi P)}{7\pi}$$
of  $(H(P)) = -14\pi P = 8$  phase at been foreain.



### Exercice 3 : Synthèse de filtre RII par approximation de Butterworth

On souhaite réaliser un filtre numérique passe-bas dont le gabarit  $|H(\omega)|$  possède les caractéristiques suivantes :

- une atténuation maximale de 1 dB dans la bande passante :  $0 \le \omega \le 0.18\pi$ .
- une atténuation minimale de 30 dB dans la bande atténuée :  $0.75\pi \le \omega \le \pi$ .

Pour cela, on choisit de rechercher le filtre analogique de Butterworth d'ordre minimal qui par transformation bilinéaire sera associé à un filtre numérique possédant ces caractéristiques.

On rappelle qu'un filtre de Butterworth  $H_a(\omega_a)$ , d'ordre N et de fréquence de coupure  $\omega_{ac}$ , est défini par la relation :

$$|H_a(j\omega_a)|^2 = \frac{1}{1 + \left(\frac{\omega_a}{\omega_{ac}}\right)^{2N}}$$

- **1.** Proposer pour le filtre analogique un gabarit, qui selon cette procédure, correspond au gabarit du filtre numérique.
- **2.** Déterminer les paramètres (ordre et fréquence de coupure) du filtre de Butterworth d'ordre minimal qui satisfait le gabarit proposé.
- **3.** Donner la fonction de transfert Ha(p) du filtre de Butterworth stable correspondant (Te = 2s).
- **4.** Calculer l'expression de H(z) de la fonction de transfert du filtre numérique déduit de Ha(p) par la transformation bilinéaire.
- 5. Tracer le gabarit souhaité et dessiner l'allure de |H(f)|

exoz= Symbhise pur approximation de butterworth

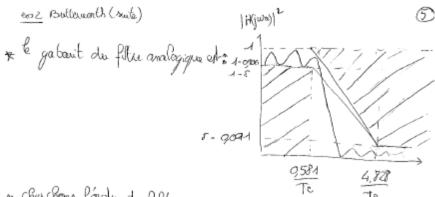
- attenuation max de 1 d13 dono la bande pavante: \w \( \int\_{0} ; 0,1817 \)
- atténuation min de 30 de dans la Ganda atténuée : W € [67517, 17]

- \* la teanofamation bélinéaire modèfic les fléquentes =  $3 = \frac{1+\rho \text{ Te/2}}{1-\rho \text{ Te/2}}$ 
  - P= 2 1-5"
- r (a fonction Hf) correspond a l'axe des imaginaires does le plan  $p=p=j\omega a$

$$\left|\omega_{\alpha}=\frac{2}{Te}\,\operatorname{fam}(\omega_{/2})\right|$$

\* if faut definit by figures analogiques =  $-\omega = 0.1877 = \omega_{ap} = 0.581$ 

\* définit a des ettérnations en linéante:



\* cherchons Párolia de fifte:

$$N = \frac{1}{2} \frac{\ln\left(\frac{\varepsilon s}{\omega - \varepsilon/(1 - s)}\right)}{\ln\left(\frac{\omega ap}{\omega as}\right)} = 1,95$$

$$\lim_{n \to \infty} \frac{1}{2} \frac{\ln\left(\frac{\varepsilon s}{\omega - \varepsilon/(1 - s)}\right)}{\ln\left(\frac{\omega ap}{\omega as}\right)} = 1,95$$

\* fiégreones de coayrus:

$$= \frac{1}{1 + (\frac{\omega_{ap}}{\omega_{ac}})^{2\nu}} = 1 - \xi \Rightarrow \omega_{ac} = \omega_{ap} \times (\frac{1 - \xi}{2})^{1/\nu}$$

$$= \frac{1}{1 + (\frac{\omega_{ap}}{\omega_{ac}})^{2\nu}} = \delta \Rightarrow \omega_{ac} = \omega_{ab} \times (\frac{\delta}{1 - \delta})^{1/\nu}$$

$$= \frac{1}{1 + (\frac{\omega_{ap}}{\omega_{ac}})^{2\nu}} = \delta \Rightarrow \omega_{ac} = \omega_{ab} \times (\frac{\delta}{1 - \delta})^{1/\nu}$$

$$= \frac{1}{1 + (\frac{\omega_{ap}}{\omega_{ac}})^{2\nu}} = \delta \Rightarrow \omega_{ac} = \omega_{ab} \times (\frac{\delta}{1 - \delta})^{1/\nu}$$

$$= \frac{1}{1 + (\frac{\omega_{ap}}{\omega_{ac}})^{2\nu}} = \delta \Rightarrow \omega_{ac} = \omega_{ab} \times (\frac{\delta}{1 - \delta})^{1/\nu}$$

$$= \frac{1}{1 + (\frac{\omega_{ap}}{\omega_{ac}})^{2\nu}} = \delta \Rightarrow \omega_{ac} = \omega_{ab} \times (\frac{\delta}{1 - \delta})^{1/\nu}$$

$$= \frac{1}{1 + (\frac{\omega_{ap}}{\omega_{ac}})^{2\nu}} = \delta \Rightarrow \omega_{ac} = \omega_{ab} \times (\frac{\delta}{1 - \delta})^{1/\nu}$$

$$= \frac{1}{1 + (\frac{\omega_{ap}}{\omega_{ac}})^{2\nu}} = \delta \Rightarrow \omega_{ac} = \omega_{ab} \times (\frac{\delta}{1 - \delta})^{1/\nu}$$

$$= \frac{1}{1 + (\frac{\omega_{ap}}{\omega_{ac}})^{2\nu}} = \delta \Rightarrow \omega_{ac} = \omega_{ab} \times (\frac{\delta}{1 - \delta})^{1/\nu}$$

$$= \frac{1}{1 + (\frac{\omega_{ap}}{\omega_{ac}})^{2\nu}} = \delta \Rightarrow \omega_{ac} = \omega_{ab} \times (\frac{\delta}{1 - \delta})^{1/\nu}$$

$$= \frac{1}{1 + (\frac{\omega_{ap}}{\omega_{ac}})^{2\nu}} = \delta \Rightarrow \omega_{ac} = \omega_{ab} \times (\frac{\delta}{1 - \delta})^{1/\nu}$$

$$= \frac{1}{1 + (\frac{\omega_{ap}}{\omega_{ac}})^{2\nu}} = \delta \Rightarrow \omega_{ac} = \omega_{ab} \times (\frac{\delta}{1 - \delta})^{1/\nu}$$

$$= \frac{1}{1 + (\frac{\omega_{ap}}{\omega_{ac}})^{2\nu}} = \delta \Rightarrow \omega_{ac} = \omega_{ab} \times (\frac{\delta}{1 - \delta})^{1/\nu}$$

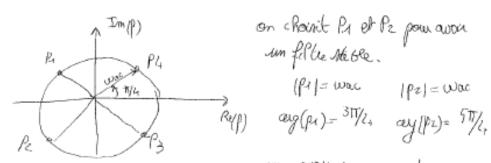
$$= \frac{1}{1 + (\frac{\omega_{ap}}{\omega_{ac}})^{2\nu}} = \delta \Rightarrow \omega_{ac} = \omega_{ab} \times (\frac{\delta}{1 - \delta})^{1/\nu}$$

$$= \frac{1}{1 + (\frac{\omega_{ap}}{\omega_{ac}})^{2\nu}} = \delta \Rightarrow \omega_{ac} = \omega_{ab} \times (\frac{\delta}{1 - \delta})^{1/\nu} = \delta \Rightarrow \omega_{ac} = \omega_{ab} \times (\frac{\delta}{1 - \delta})^{1/\nu} = \delta \Rightarrow \omega_{ac} = \omega_{ab} \times (\frac{\delta}{1 - \delta})^{1/\nu} = \delta \Rightarrow \omega_{ac} = \omega_{ab} \times (\frac{\delta}{1 - \delta})^{1/\nu} = \delta \Rightarrow \omega_{ac} = \omega_{ab} \times (\frac{\delta}{1 - \delta})^{1/\nu} = \delta \Rightarrow \omega_{ac} = \omega_{ab} \times (\frac{\delta}{1 - \delta})^{1/\nu} = \delta \Rightarrow \omega_{ac} = \omega_{ab} \times (\frac{\delta}{1 - \delta})^{1/\nu} = \delta \Rightarrow \omega_{ac} = \omega_{ab} \times (\frac{\delta}{1 - \delta})^{1/\nu} = \delta \Rightarrow \omega_{ac} = \omega_{ab} \times (\frac{\delta}{1 - \delta})^{1/\nu} = \delta \Rightarrow \omega_{ac} = \omega_{ab} \times (\frac{\delta}{1 - \delta})^{1/\nu} = \delta \Rightarrow \omega_{ac} = \omega_{ab} \times (\frac{\delta}{1 - \delta})^{1/\nu} = \delta \Rightarrow \omega_{ac} = \omega_{ab} \times (\frac{\delta}{1 - \delta})^{1/\nu} = \delta \Rightarrow \omega_{ac} = \omega_{ab} \times (\frac{\delta}{1 - \delta})^{1/\nu} = \delta \Rightarrow \omega_{ac} = \omega_{ab} \times (\frac{\delta}{1 - \delta})^{1/\nu} = \delta \Rightarrow \omega_{ac} = \omega_{ab} \times (\frac{\delta}{1 - \delta})^{1/\nu} = \delta \Rightarrow \omega_{ac} = \omega_{ab} \times (\frac{\delta}{1 - \delta})^{1/\nu} = \delta \Rightarrow \omega_{ac} = \omega_{ab} \times (\frac{\delta}{1 - \delta})^{1/\nu} = \delta \Rightarrow \omega_{ac} = \omega_{ab} \times (\frac{\delta}{1 - \delta})^{1/\nu} = \delta \Rightarrow \omega_{ac} = \omega_{ab} \times (\frac{\delta}{1 - \delta$$

il faut choisir, le filtre ne peut pas pouver par ces 2 points à la fais: enchosit was = 9814

on recolable was = 4,53 = R sabarit at regards.

as on choixit les poles complexes de H(Jwa) peu aerais um filtre shabe



4 191 = wax = 0,4072

finalement: Happ = was can II PN = was "

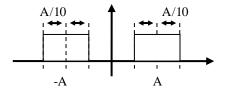
$$Happ) = \frac{\omega_{0}c^{2}}{(\omega_{0}ce^{597/4} - p)(\omega_{0}ce^{577/4} - p)} = \frac{\omega_{0}c^{2}}{(\omega_{0}ce^{597/4} - p)(\omega_{0}ce^{577/4} - p)} = \frac{\omega_{0}c^{2}}{(\omega_{0}ce^{597/4} - p)(\omega_{0}ce^{577/4} - p)} = \frac{\omega_{0}c^{2}}{(\omega_{0}ce^{597/4} - p)(\omega_{0}ce^{597/4} - p)} = \frac{\omega_{0}c^{2}}{(\omega_{0}ce^{597/4} - p)} = \frac{$$

par transformation belineaure on obtilet  $H(3) = \rho = \frac{2}{Tc} \frac{1-3}{1+3} = \frac{1-3}{1+3}$ 

# TD6 – Signaux aléatoires

## **Exercice 1**: Probabilité

Soit la densité de probabilité d'un signal binaire évoluant autour de deux valeurs A et -A auquel est ajouté un bruit d'amplitude A/10, de densité de probabilité uniforme faisant varier les niveaux A et -A.



- 1. Déterminer la fonction de répartition associée
- 2. Calculer P(x<A)
- 3. La valeur moyenne
- 4. Le moment quadratique
- 5. La variance
- **6.** La fonction caractéristique

amplitude: 
$$\int_{-\infty}^{\infty} p_{x} dx = 1$$

$$\frac{4A}{10} = 1 = 1 = 10$$

$$\frac{4A}{4A} = 1 = 10$$

# 1- fonction de répulation;

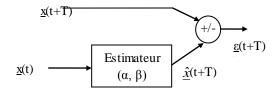
$$z \in \left[ \frac{M}{10} A; \frac{3}{10} A \right] = F_{2} = \int_{4A}^{2} \frac{10}{4A} dv = \int_{4A}^{2} \frac{10}{4A} dv = \frac{10}{4A} x + \frac{11}{4} A$$

$$z \in \left(\frac{9}{4}\text{ M}; \frac{10}{10}\text{ M}\right) = Fz = \int_{-\infty}^{2} \rho_{z} dz = \int_{-4}^{4} \frac{10}{4} du + \frac{1}{2} = \frac{1}{2} + \frac{10}{4}z - \frac{9}{4}$$

$$E[z] = \int_{-\frac{\pi}{4}}^{\frac{\pi}{4}} \frac{10}{4\pi} z^{2} dz + \int_{-\frac{\pi}{4}}^{\frac{\pi}{4}} \frac{10}{4\pi} z^{2} dz = \left(\frac{10}{4\pi} \frac{z^{3}}{3}\right)_{-\frac{\pi}{4}}^{\frac{\pi}{4}} \frac{10}{3} \frac{z^{3}}{3} \frac{10}{3} \frac{10}{3}$$

# · Variance;

### **Exercice 2: Estimation Prédiction**



Soit x(t) un signal aléatoire réel, centré, stationnaire, de fonction de corrélation  $Cx(\tau)$ .

On considère une estimation  $\hat{x}(t+T)$  de  $\underline{x}(t+T)$ , que l'on suppose fonction linéaire de  $\underline{x}(t)$ :

$$\hat{x}(t + T) = \alpha \underline{x}(t) + \beta$$
.

On appelle  $\underline{\varepsilon}(t+T)$  l'erreur d'estimation sur  $\underline{x}(t+T)$  :  $\underline{\varepsilon}(t+T) = \underline{x}(t+T) - \hat{x}(t+T)$ .

- **1.** Déterminer le scalaire  $\beta$  qui satisfait la relation :  $E[\underline{\varepsilon}(t+T)] = 0$ .
- **2.** Déterminer le scalaire  $\alpha$  qui minimise la variance de l'erreur d'estimation  $\epsilon(t+T)$  en considérant  $\beta$  calculé précédemment.
- **3.** On note  $var^*[\underline{\epsilon}(t+T)]$  la variance de l'erreur d'estimation obtenue en remplaçant dans l'expression de  $var[\underline{\epsilon}(t+T)]$  les paramètres  $\alpha$  et  $\beta$  par leurs valeurs calculées précédemment.

Soit  $\rho(T)$  le coefficient de corrélation entre  $\underline{x}(t)$  et  $\underline{x}(t+T)$  :  $\rho(T) = \frac{C_{x}(T)}{C_{x}(0)}$ .

Exprimer  $var^*[\underline{\varepsilon}(t+T)]$  en fonction de  $\rho(T)$  et de Cx(0). Que vaut  $var^*[\underline{\varepsilon}(t+T)]$  pour T=0 et  $T=\infty$ 

```
exercise 2 = Estremation - Riedichion
                                                                       (2
   not x(6) = réel, cortai, strationnaire, Cx(2)
   entremation de a : á(tfT)= a xt)+B
  erusu d'estimation: E(t+T)= z(t+T)-z(t+T)
1- determine B tq E(E(t+T)) = 0
     Ε(ε(t+T)] = Ε[2(t+T)-x(t+T)]
                 = E[ Z(C+T)] - E[Z(C+T)]
                = E[x(t+T)] - a E[x(t)] - E[B]
  le PA est contrié = €[≥(t)]=0
   Nationair = E(26) = ete VE => E(2(617)] = 0
          E(E)=0 = B=0
 2. calcular a qui minimise l'étheur: 5(t+T)
  calculous le vavionne et trouvers son minimum.
  OF = E(E')-E[E]
  OF = E[E]=E[(2(+1)-2(+1))]
     = E[ ( z(+1) - az(t))]
    = E[2'(E+T) - 21 2(6) 2(E+T) + a2 x76)]
   = E[x+(t+T)]-2d E[x(b)x(b+t)]+a+ E[x(b)]
  = E[x(6)] - 2x E[x(6) x(6+T))+a' E[ac(6)]
  = Cx(0) - 29 Cx(T) + a Cx(0) = (1+a2) Cx(0) - 24 Cx(T)
" cheiche = \frac{d\sigma_{i}^{2}}{\partial x} = 0 = 2x C_{x}(0) - 2C_{x}(T) = 0 \Leftrightarrow \alpha = \frac{C_{x}(T)}{C_{x}(0)}
```

minimum? 
$$\frac{\partial^2 \sigma_{\Sigma}^2}{\partial \dot{q}} = 2C_{Z}(0) > 0 \Rightarrow c'est been um minimum$$

3  $Val^* \left( \mathcal{E}(6+T) \right) = 4+d^2 \right) C_{Z}(0) - 2a C_{Z}(T)$ 

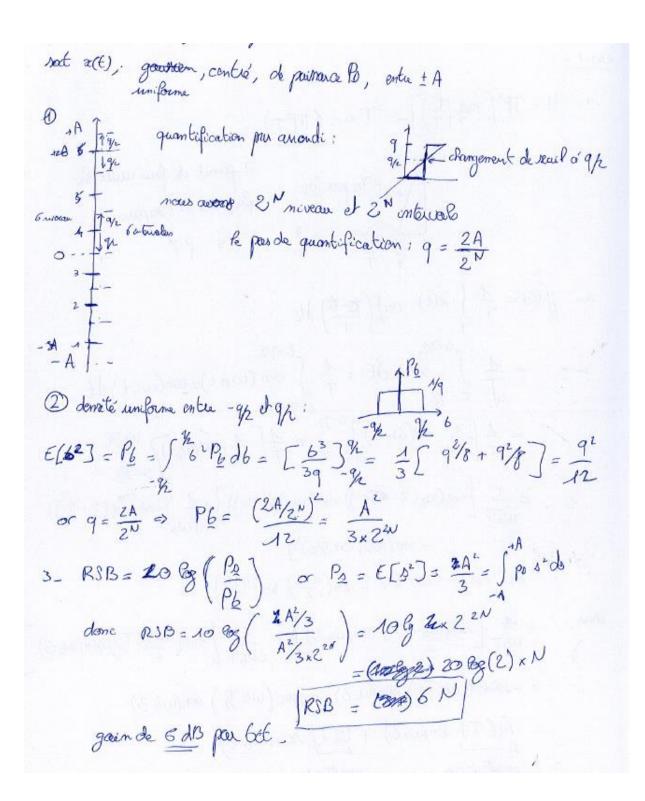
ici  $\alpha = p(T) \Rightarrow (1+p'(T)) C_{Z}(0) - 2p'(T) C_{Z}(T)$ 
 $= (1+p'(T)) C_{Z}(0) - 2p'(T) C_{Z}(0)$ 
 $= C_{Z}(0) \left[ 1+p'(T) \right]$ 
 $T \Rightarrow 0 = p(T) \Rightarrow 1 \text{ donc } Val^* \Rightarrow 0$ 
 $T \Rightarrow 0 = p(T) \Rightarrow 0 \text{ donc } Val^* \Rightarrow 0$ 
 $T \Rightarrow 0 \Rightarrow p(T) \Rightarrow 0 \text{ donc } Val^* \Rightarrow 0$ 
 $C(0) \Rightarrow 0 \text{ can a gual } fani \in fani$ 

### Exercice 3: Effet de la quantification sur le RSB

Soit x(t) un signal aléatoire de densité de probabilité uniforme, centré, de puissance  $P_s$  évoluant sur la plage (-A, A). On échantillonne x(t) à l'aide d'un CAN à N bits avec une quantification par arrondi (c'est-à-dire arrondi au plus proche)

Nous supposons que chaque échantillon est affecté par un bruit blanc de loi uniforme dans l'intervalle -q/2 et +q/2 avec q le pas de quantification. On note  $P_b$  sa puissance.

- 1. Déterminer le pas de quantification q en fonction de A et illustrer le principe de quantification par arrondi.
- 2. Représenter la densité de probabilité du bruit et en déduire la puissance  $P_b$  en fonction de N et de A.
- Déterminer le RSB du signal quantifié. Quel est le gain par bit de codage supplémentaire ? (Info: 10.log(2) = 3)



### Exercice 4: technique d'« Averaging »

Une technique pour **diminuer** l'effet du bruit est d'effectuer un « averaging » sur un nombre m d'occurrences. Cette technique fonctionne si le signal est répétitif et si le bruit n'est pas corrélé et centré. Montrer qu'en sommant m fois le signal bruité, il est possible d'améliorer le RSB.

5- axing repetits: 
$$E = x_1(t) = m x_1(t)$$

\* signal repetits:  $E = x_1(t) = m x_1(t)$ 

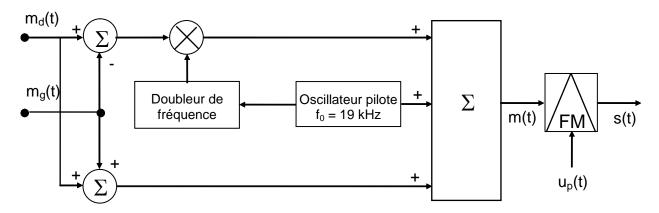
\* sout no consider cotte

\* now away :  $A = x_1(t) = E = x_1(t) + E = x_$ 

# **Exercices supplémentaires**

#### Exercice I: Modulateur-Démodulateur stéréophonique FM

1. On considère le modulateur FM stéréophonique schématisé sur la figure suivante :

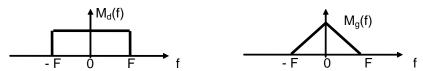


où:

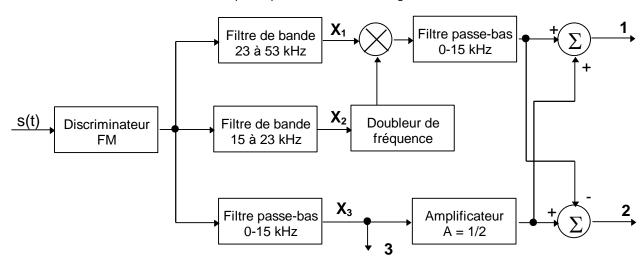
- \*  $m_d(t)$  et  $m_g(t)$  représentent respectivement les voies de droite et de gauche du signal stéréophonique, de largeur de bande limitée à F = 15 kHz et de spectre  $M_d(f)$  et  $M_g(f)$ ;
- \*  $\Sigma$  est l'opérateur somme algébrique de signaux analogiques ;
- \* X est l'opérateur multiplication de signaux analogiques.

L'oscillateur pilote fournissant un signal  $x(t) = \cos(2\pi f_0 t)$  où  $f_0 = 19$  kHz, déterminer le spectre M(f) du signal modulant m(t) appliquer au modulateur FM.

Représenter graphiquement M(f) en adoptant les représentations schématiques suivantes :



2. On considère le démodulateur FM stéréophonique schématisé sur la figure suivante :



Nous n'étudions pas ici la modulation de fréquence. Aussi, nous admettons que l'opération {modulation + transmission + démodulation} est une opération unité, c'est-à-dire que l'on retrouve le signal m(t) en sortie du discriminateur FM.

Quels sont les spectres des signaux  $x_1(t)$ ,  $x_2(t)$  et  $x_3(t)$  observés en sortie des trois filtres dont les bandes passantes, dans le domaine des fréquences positives, sont précisées sur le schéma ?

Déterminer les expressions des signaux observés aux sorties notées 1, 2 et 3 sur le schéma du démodulateur.

Quel est l'intérêt de la sortie 3 ?

### Exercice II : Détection des discontinuités par intercorrélation

On considère les signaux suivants :

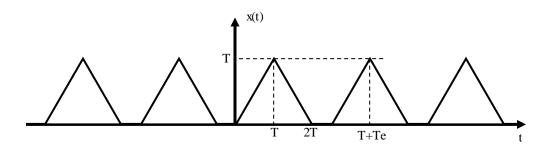
$$x(t) = \begin{cases} 0, sit \notin [0; 6] \\ 1, sit \in [0; 4] \\ -1, sit \in [4; 6] \end{cases}$$
  $y(t) = rect_1(t - 0.5).sin(2\pi Ft), F = 1$   $z(t) = y(t/4)$ 

Calculer et représenter les deux fonctions d'intercorrélation  $C_{xv}(t)$  et  $C_{xz}(t)$ .

Préciser laquelle des deux fonctions, y(t) ou z(t), révèle le mieux, par l'intermédiaire de sa fonction d'intercorrélation, la discontinuité contenue dans x(t).

#### Exercice III : Spectre d'un signal périodique

- 1. Quelle est la particularité du spectre d'un signal périodique.
- 2. Soit le signal x(t) périodique de période Te suivant :



Calculer le spectre X(f) du signal en utilisant la transformée de Fourier.

- 3. Tracer X(f) et x(t) pour Te = 2T
- 4. Tracer X(f) et x(t) pour Te = T

### **Exercice IV : Etude de systèmes discrets**

Soit le système décrit par l'équation aux différences :

$$y(n) = x(n) + 0.2 y(n-1) + 0.2 x(n-1) avec y(-1) = c$$

- 1. Pour c=0, calculer la réponse impulsionnelle h(n) et représenter-la.
- 2. Pour c=0, calculer la fonction de transfert en fréquence H(f) et tracer son module |H(f)|. De quel type de filtre s'agit-il ?

3. Dans le cas où c est non nul, calculer, en utilisant la transformée en z monolatérale, la réponse du système pour une entrée {x(n)} tel que:

$$x(n) = e^{2\pi j nF} \text{ pour } n \ge 0$$
  
 $x(n) = 0 \text{ pour } n < 0$ 

Faire apparaître le régime transitoire et le régime permanent.

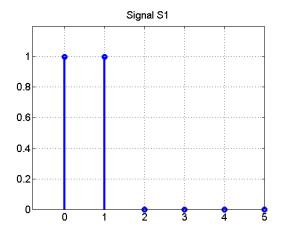
### Exercice V : Transformée de Fourier Discrète

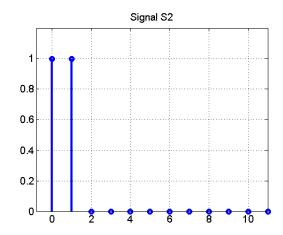
La figure 1 représente différents signaux discrets S1, S2 et S3 échantillonnés à la fréquence de 1200 Hz.

Les modules de leur transformée de Fourier discrète, TFDS1, TFDS2 et TFDS3 sont présentés sur la figure 2.

Les abscisses des courbes représentent les numéros des échantillons.

- 1. Montrer que le module de la TFD du signal S1 peut se mettre sous la forme d'un cosinus.
- 2. Vérifier que la TFD calculée correspond bien au graphique de la figure 2 nommé TFDS1.
- 3. Etalonner en justifiant votre démarche l'axe des fréquences du graphique TFDS1.
- 4. Le signal S2 est obtenu à partir du signal S1, comment?
- 5. Calculer sa TFD, quel est le lien entre la TFD de S2 et celle de S1 ? (le justifier).
- 6. Etalonner l'axe des fréquences du graphique TFDS2. Quel est l'intérêt pratique d'une telle manipulation ?
- 7. Le signal S3 est obtenu à partir du signal S1, comment ? Calculer sa TFD et vérifier la cohérence avec le graphique TFDS3.
- 8. Etalonner l'axe des fréquences du graphique TFDS3. Quel est le lien entre la TFD de S3 et celle de S1 ? (le justifier). Comment nomme-t-on cette opération ?





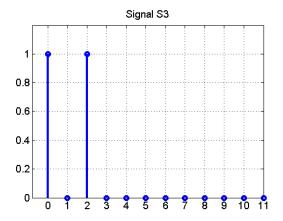


Figure 1 Signaux discret S1, S2 et S3 échantillonnés à 1200 Hz.

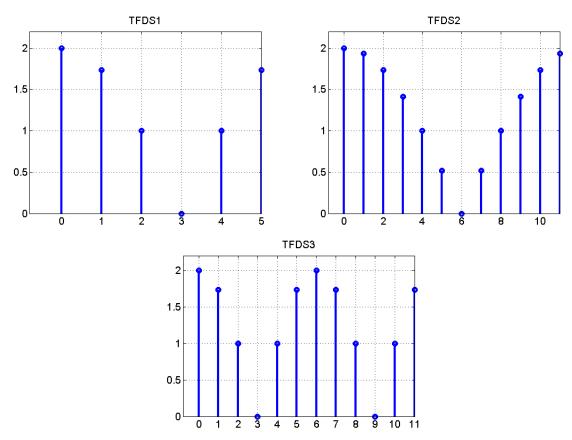


Figure 2 Module des spectres de signaux S1, S2 et S3 par TFD

#### Exercice VI: Analyse spectrale d'un signal redressé par simple et double alternance

La fonction de redressement est très utilisée pour alimenter des systèmes en continu à partir d'un signal alternatif de fréquence  $\mathbf{F_0}$ . L'objectif est d'obtenir une tension continue  $V_0$  aussi grande que possible (Fig. 3).

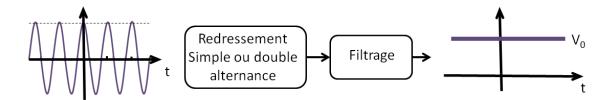


Figure 3 Principe du redressement

Il existe deux types de redressement (Fig. 4) : le redressement simple alternance et le redressement double alternance.

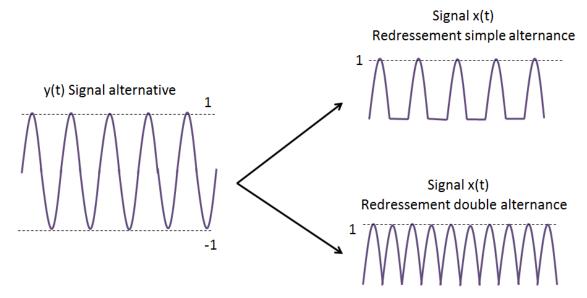


Figure 4 Principe du redressement simple et double alternance d'un signal sinusoïdale.

Le principe, illustré sur la figure 4, est le suivant.

Dans le cas d'un redressement simple alternance, une diode va tout d'abord permettre de ne garder que la partie positive du signal. Ensuite, ce signal est lissé grâce à un filtre passe-bas.

Dans le cas d'un redressement double alternance, un pont de diode va permettre de garder la valeur absolue du signal. Ensuite, ce signal est lissé grâce à un filtre passe-bas.

Grâce à une analyse spectrale, nous allons évaluer les performances du redressement double alternance.

- 1. Calculer le spectre du signal x(t), c'est-à-dire avant filtrage, pour le cas double alternance.
- 2. Le module du spectre du signal x(t) pour chacun des cas est représenté à la figure 4. A partir du résultat de la question 1, évaluer sa valeur pour le cas double alternance en f = 0; F<sub>0</sub>; 2F<sub>0</sub>; 3 F<sub>0</sub>.
- 3. Discuter des performances des deux systèmes. Quelle doit-être la fréquence de coupure du filtre dans chacun des cas ?
- 4. A partir de l'étude, comment est-il possible de déceler une panne sur le système à double alternance ?

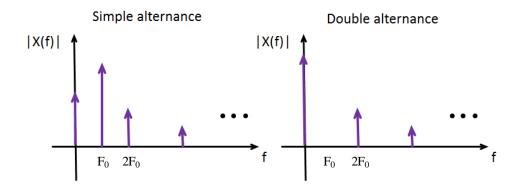


Figure 5 Module du spectre du signal dans le cas d'un redressement simple et double alternance.