

# II. Analyse des Filtres Numériques par la TZ (Transformée en Z)



#### I. Introduction

- La transformée en Z généralise la TF et permet de dépasser ces limites.
- Analogue à la transformée de Laplace, mais plus facile à utiliser.
- Elle permet de décrire aisément les signaux à temps discret et la réponse des systèmes linéaires invariants soumis à des entrées diverses.
- C'est un outil qui permet de calculer la réponse impulsionnelle d'un système linéaire invariant décrit par une équation aux différences finies.
- Elle permet l'interprétation directe des caractéristiques des signaux et des filtres dans le domaine des fréquences



• Soit un signal discret x(n). Sa TZ est définie par:

$$X(z) = \sum_{n=-\infty}^{+\infty} x(n) \cdot z^{-n}$$

où z est une variable complexe définie partout où cette série converge.

Une région de convergence correspond à l'ensemble des valeurs de z telles que X(z) soit définie et à valeurs finies.

#### Exemples

- 1.  $x(n) = \delta(n) \Longrightarrow X(z) = 1$  RDC=¢
- 2.  $x(n) = \delta(n-k) \Longrightarrow X(z) = z^{-k}$  si k>0 RDC=¢-{0} si k<0 RDC=¢-{∞}
- 3.  $x(n)=(\underline{1},2,3,5,0,2)$   $\Rightarrow$   $x(n)=\delta(n)+2$ .  $\delta(n-1)+3$ .  $\delta(n-2)+5$ .  $\delta(n-3)+2$ .  $\delta(n-5)$  $\Rightarrow$   $X(z)=1+2z^{-1}+3z^{-2}+5z^{-3}+2z^{-5}$



• Soit un signal discret x(n). Sa TZ est définie par:

$$X(z) = \sum_{n=-\infty}^{+\infty} x(n) \cdot z^{-n}$$

où z est une variable complexe définie partout où cette série converge.

Une région de convergence correspond à l'ensemble des valeurs de z telles que X(z) soit définie et à valeurs finies.

#### Exemples

$$U(z) = \sum_{n=0}^{+\infty} z^{-n} = \lim_{N \to \infty} \sum_{n=0}^{N-1} z^{-n} = \lim_{N \to \infty} \frac{1 - z^{-N}}{1 - z^{-1}}$$

$$\longrightarrow$$
  $|z^{-1}| < 1 \Leftrightarrow |z| > 1 \longrightarrow U(z) = \frac{1}{1 - z^{-1}}$ 



• Condition d'existence de la TZ

La transformée existe si la série converge. Pour cela, on utilise le critère de Cauchy  $\lim_{n\to\infty} |U_n|^{1/n} < 1$ sur la convergence des séries géométriques  $S = \sum_{n=0}^{+\infty} U_n$ 

Im(z)

Re(z)

De façon générale, la RDC est un anneau de convergence centré sur l'origine défini par :





• Condition d'existence de la TZ

La transformée existe si la série converge. Pour cela, on utilise le critère de Cauchy  $\lim_{n\to\infty} |U_n|^{1/n} < 1$ sur la convergence des séries géométriques  $S = \sum_{n=0}^{+\infty} U_n$ 

De façon générale, la RDC est un anneau de convergence centré sur l'origine défini par ·





#### Exemples

$$x(n) = \begin{cases} a^{n} \ si \ n \ge 0 \\ 0 \ si \ non \end{cases} \quad X(z) = \sum_{n=0}^{+\infty} a^{n} z^{-n} = \frac{z}{z-a} \qquad |z| > a$$

$$y(n) = \begin{cases} 0 \ si \ n \ge 0 \\ -b^n \ si \ n < 0 \end{cases} \qquad Y(z) = \sum_{n<0}^{-\infty} -b^n z^{-n} = \frac{z}{z-b} \qquad |z| < b$$

**Remarque :** La TZ de  $a^n$  pour  $n \in ]-\infty$ ,  $+\infty[$  n'existe pas.

Faculté d'Electronique et d'Informatique, USTHB [akourgli@usthb.dz http://perso.usthb.dz/~akourgli/



 $\Rightarrow$  système anti-causal : RDC cercle système causal : RDC extérieure au cercle.



#### III. Propriétés de la TZ

Si on définit 
$$x(n) \xrightarrow{TZ} X(z)$$
  $x_1(n) \xrightarrow{TZ} X_1(z)$   $x_2(n) \xrightarrow{TZ} X_2(z)$ 

• Linéarité 
$$a.x_1(n) + b.x_2(n) \xrightarrow{TZ} a.X_1(z) + b.X_2(z)$$

RDC intersection des deux RDC

• Théorème du Retard 
$$x(n-k) \xrightarrow{TZ} z^{-k} . X(z)$$

• Théorème de l'avance

$$x(n+k) \xrightarrow{TZ} z^k . X(z) - \sum^{k-1} x(n) z^{k-n}$$

• Multiplication par a<sup>n</sup>

$$a^n x(n) \xrightarrow{TZ} X\left(\frac{z}{a}\right)$$

$$a.r_1 < |z| < a.r_2$$

$$x(-n) \xrightarrow{TZ} X(z^{-1})$$
  $1/r_2 < |z| < 1/r_1$ 

n=0



#### III. Propriétés de la TZ

Si on définit  $x(n) \xrightarrow{TZ} X(z)$   $x_1(n) \xrightarrow{TZ} X_1(z)$   $x_2(n) \xrightarrow{TZ} X_2(z)$ 

• Convolution  $x_1(n) * x_2(n) \xrightarrow{TZ} X_1(z) \cdot X_2(z)$ 

• Théorème de dérivation 
$$n.x(n) \xrightarrow{TZ} -z. \frac{dX(z)}{dz}$$

• Théorème de la valeur initiale : si x(n)=0 pour n<0 alors  $x(0) = \lim_{z \to \infty} X(z)$ 

• Théorème de la valeur finale

$$\lim_{n \to +\infty} x(n) = \lim_{z \to 1} (z-1)X(z)$$



## III. Propriétés de la TZ

#### Quelques TZ

x(n)	X(z)	Région de convergence
$\delta(n)$	1	$\forall z$
U(n)	$\frac{1}{1-z^{-1}}$	z  > 1
$a^n U(n)$	$\frac{1}{1-az^{-1}}$	z  >  a
$na^nU(n)$	$\frac{az^{-1}}{(1-az^{-1})^2}$	z  >  a
$-a^{n}U(-n-1)$	$\frac{1}{1-az^{-1}}$	z  <  a
$\cos(\omega_0 n T_e) U(n)$	$\frac{1 - z^{-1}\cos(\omega_0 T_e)}{1 - 2z^{-1}\cos(\omega_0 T_e) + z^{-2}}$	z  > 1
$\sin(\omega_0 n T_e) U(n)$	$\frac{z^{-1}\sin(\omega_0 T_e)}{1 - 2z^{-1}\cos(\omega_0 T_e) + z^{-2}}$	z  > 1
$a^n \cos(\omega_0 n T_e) U(n)$	$\frac{1 - az^{-1}\cos(\omega_0 T_e)}{1 - 2az^{-1}\cos(\omega_0 T_e) + a^2 z^{-2}}$	z  >  a
$a^n \sin(\omega_0 n T_e) U(n)$	$\frac{az^{-1}\sin(\omega_0 T_e)}{1 - 2az^{-1}\cos(\omega_0 T_e) + a^2 z^{-2}}$	z  >  a

## IV. TZ rationnelle (correspondant SLID)

Les systèmes linéaires invariants décrits par une équation aux différences finies possèdent une transformée en Z rationnelle (le rapport de deux polynômes en z<sup>-1</sup>)

$$\sum_{i=0}^{M} a_{i} y(n-i) = \sum_{i=0}^{N} b_{i} x(n-i) \xrightarrow{TZ} \sum_{i=0}^{M} a_{i} z^{-i} Y(z) = \sum_{i=0}^{N} b_{i} z^{-i} X(z)$$

On peut caractériser un système LI par h(n) ou par la transformée en Z (H(z)) de sa réponse impulsionnelle h(n), appelée fonction de transfert du système.

$$H(z) = \frac{\sum_{i=0}^{N} b_i \cdot z^{-i}}{\sum_{i=0}^{M} a_i \cdot z^{-i}} = \frac{b_0}{a_0} z^{M-N} \frac{N(z)}{D(z)} = \frac{b_0}{a_0} z^{M-N} \frac{\prod_{i=1}^{N} (z-z_i)}{\prod_{i=1}^{M} (z-p_i)} = K z^{M-N} \frac{\prod_{i=1}^{N} (z-z_i)}{\prod_{i=1}^{M} (z-p_i)}$$

Les valeurs de z pour lesquelles H(z)=0 sont dits les zéros

Les valeurs de z pour lesquelles H(z) est infini (annule le dénominateur) sont dits les pôles





La position de ses pôles et de ses zéros ( +le facteur d'amplitude  $K=b_0/a_0$ ) va nous fournir une description complète de H(z) (par conséquent de h(n) et H(f)) donc du comportement du système.

H(z) peut donc être représentée sous la forme d'un cercle modélisant la position des pôles et des zéros dans le plan complexe.

#### Exemple







- ✓ Dans la plupart des systèmes, les ai et le bi sont réels ⇒les pôles et les zéros sont soient réels soient des paires de complexes conjuguées.
- ✓ Le rayon d'un système causal se trouve à l'extérieur d'un cercle. Par ailleurs, s'il est stable  $\sum_{n} |h(n)| < \infty$  puisque  $H(z) = \sum_{n=-\infty}^{+\infty} h(n) \cdot z^{-n}$ ⇒ il suffit donc que z=1 fasse partie de la RDC



 $\Rightarrow$ 



- ✓ Dans la plupart des systèmes, les ai et le bi sont réels ⇒les pôles et les zéros sont soient réels soient des paires de complexes conjuguées.
- ✓ Le rayon d'un système causal se trouve à l'extérieur d'un cercle. Par ailleurs, s'il est stable  $\sum_{n} |h(n)| < \infty$  puisque  $H(z) = \sum_{n=-\infty}^{+\infty} h(n) \cdot z^{-n}$ ⇒ il suffit donc que z=1 fasse partie de la RDC
- ✓ Pour un système causal et stable, tous les pôles sont à l'intérieur du cercle unité (|pi|<1, ∀i). Le domaine de convergence ne peut contenir de pôles puisque la TZ ne converge pas aux pôles. S'il est anti-causal, il sera stable si les pôles sont à l'extérieur du cercle unité.
- ✓ Un filtre RIF  $H(z) = \sum_{i=0}^{N} b_i . z^{-i}$  a tous ses pôles à l'origine et sera donc toujours stable.



Détermination de la réponse impulsionnelle à partir du tracé des pôles et zéros

$$h(n) = a^n U(n) \Longrightarrow H(z) = \frac{z}{z-a}$$





Détermination de la réponse impulsionnelle à partir du tracé des pôles et zéros

$$h(n) = a^n U(n) \Longrightarrow H(z) = \frac{z}{z-a}$$





Détermination de la réponse impulsionnelle à partir du tracé des pôles et zéros

$$h(n) = a^n U(n) \Longrightarrow H(z) = \frac{z}{z-a}$$









Détermination de la réponse impulsionnelle à partir du tracé des pôles et zéros

$$h(n) = a^n U(n) \Longrightarrow H(z) = \frac{z}{z-a}$$





Détermination de la réponse impulsionnelle à partir du tracé des pôles et zéros

$$h(n) = a^n U(n) \Longrightarrow H(z) = \frac{z}{z-a}$$









Détermination de la réponse impulsionnelle à partir du tracé des pôles et zéros

$$h(n) = a^n U(n) \Longrightarrow H(z) = \frac{z}{z-a}$$









Détermination de la réponse impulsionnelle à partir du tracé des pôles et zéros

$$h(n) = a^n \cos(2\pi f_0 n) \ U(n) \quad = > \quad H(z) = \frac{1}{(z - ae^{2\pi j f_0 n})(z - ae^{-2\pi j f_0 n})}$$









Détermination de la réponse impulsionnelle à partir du tracé des pôles et zéros

$$h(n) = a^n \cos(2\pi f_0 n) \ U(n) \quad => \quad H(z) = \frac{1}{(z - ae^{2\pi j f_0 n})(z - ae^{-2\pi j f_0 n})}$$

• Pour 0 < a < 1







Détermination de la réponse impulsionnelle à partir du tracé des pôles et zéros

$$h(n) = a^n \cos(2\pi f_0 n) \ U(n) \quad => \quad H(z) = \frac{1}{(z - ae^{2\pi j f_0 n})(z - ae^{-2\pi j f_0 n})}$$

• Pour a < -1





Détermination de la réponse impulsionnelle à partir du tracé des pôles et zéros





Détermination de la réponse fréquentielle à partir du tracé des pôles et zéros

• Pour un SLID  
$$H(z) = K z^{M-N} \frac{\prod_{i=1}^{N} (z - z_i)}{\prod_{i=1}^{M} (z - p_i)}$$

• Passage de H(z) vers H(f)

$$H(z) = \sum_{\substack{n = -\infty \\ +\infty}}^{+\infty} h(n) \cdot z^{-n}$$
$$H(f) = \sum_{\substack{n = -\infty \\ n = -\infty}}^{+\infty} h(nT_e) e^{-2\pi j f nTe}$$

$$H(f) = H(z)\Big|_{z=e^{2\pi i f T e}}$$



Détermination de la réponse fréquentielle à partir du tracé des pôles et zéros

$$H(f) = \sum_{n=-\infty}^{+\infty} h(nT_e) e^{-2\pi j f nTe} = H(z) \Big|_{z=e^{2\pi j fTe}}$$

$$\Rightarrow |z| = |e^{2\pi j fTe}| = |\cos(2\pi fTe) + j\sin(2\pi fTe)| = 1$$

$$\Rightarrow z = e^{2\pi j fTe} = e^{j\varphi} \quad ou \quad \varphi = 2\pi fTe$$

$$\Rightarrow f = 0 \quad ou \quad \varphi = 2\pi 0 Te = 0$$

$$\Rightarrow f = fe/4 \quad ou \quad \varphi = 2\pi fe/4 Te = \pi/2$$

$$\Rightarrow f = fe/2 \quad ou \quad \varphi = 2\pi fe/4 Te = \pi$$

$$\Rightarrow f = fe/2 \quad ou \quad \varphi = 2\pi fe Te = 2\pi$$

Faculté d'Electronique et d'Informatique, USTHB [akourgli@usthb.dz http://perso.usthb.dz/~akourgli/ f=0

Re(z)

f=fe/4

1

Im(z)

-1

Φ



Détermination de la réponse fréquentielle à partir du tracé des pôles et zéros

• Rappel sur les vecteurs



• Somme



• Différence



Détermination de la réponse fréquentielle à partir du tracé des pôles et zéros







- Un zéro ou un pôle à l'origine n'influent pas sur le module de la réponse fréquentielle.
- Un zéro au voisinage du cercle unité introduit une atténuation dans le module de la réponse en fréquence (minimum)
- Un pôle au voisinage du cercle unité introduit une résonance d'autant plus importante dans le module de la réponse en fréquence que le pôle est proche du cercle unité (maximum)



Détermination de la réponse fréquentielle à partir du tracé des pôles et zéros Exemple 3





#### Détermination de la réponse fréquentielle à partir du tracé des pôles et zéros Exemple 4





#### Détermination de la réponse fréquentielle à partir du tracé des pôles et zéros Exemple 5





#### Méthode des Résidus

$$h(n) = \sum_{p_i \text{ poles de } z^{n-1}H(z)} \operatorname{Re} s \left[ z^{n-1}H(z) \right]_{z=pi}$$

$$\operatorname{Re} s[z^{n-1}H(z)]_{z=pi} = \frac{1}{(m-1)!} \frac{d^{m-1}}{dz^{m-1}} \left[ (z-p_i)^m z^{n-1}H(z) \right]_{z=pi}$$

#### Exemple

$$\Rightarrow$$
 1 seul pôle  $e^{-a}$  simple (m=1)

$$H(z) = \frac{z}{z - e^{-a}}$$
  
Re  $s[z^{n-1}H(z)]_{z=e^{-a}} = \left[(z - e^{-a})z^{n-1}\frac{z}{z - e^{-a}}\right]_{z=e^{-a}} = \left[z^n\right]_{z=e^{-a}} = e^{-an}.u(n)$ 



#### **Développement en fonctions en Z simples**

<i>x(n)</i>	X(z)	Région de convergence
$\delta(n)$	1	∀z
U(n)	$\frac{1}{1-z^{-1}}$	<i>z</i>   > 1
$a^n U(n)$	$\frac{1}{1-az^{-1}}$	z  >  a
$na^nU(n)$	$rac{az^{-1}}{(1-az^{-1})^2}$	z  >  a
$-a^{n}U(-n-1)$	$\frac{1}{1-az^{-1}}$	z  <  a
$\cos(\omega_0 nT_e)U(n)$	$\frac{1 - z^{-1}\cos(\omega_0 T_e)}{1 - 2z^{-1}\cos(\omega_0 T_e) + z^{-2}}$	z  > 1
$\sin(\omega_0 n T_e) U(n)$	$\frac{z^{-1}\sin(\omega_0 T_e)}{1 - 2z^{-1}\cos(\omega_0 T_e) + z^{-2}}$	z  > 1
$a^n \cos(\omega_0 n T_e) U(n)$	$\frac{1 - az^{-1}\cos(\omega_0 T_e)}{1 - 2az^{-1}\cos(\omega_0 T_e) + a^2 z^{-2}}$	z  >  a
$a^n \sin(\omega_0 n T_e) U(n)$	$\frac{az^{-1}\sin(\omega_0 T_e)}{1 - 2az^{-1}\cos(\omega_0 T_e) + a^2 z^{-2}}$	z  >  a



#### Transformée Inverse par division polynômiale

#### Exemple

$$H(z) = \frac{1}{1 - a \cdot z^{-1}} = \frac{z}{z - a} \quad pour \ |z| > |a|$$

Domaine de convergence extérieur à un cercle  $\rightarrow$  signal causal $\rightarrow$  division pour avoir une série en z<sup>-1</sup>





#### Transformée Inverse par division polynômiale

#### Exemple

$$H(z) = \frac{1}{1 - a \cdot z^{-1}} = \frac{z}{z - a} \quad pour \ |z| < |a|$$

Domaine de convergence intérieur à un cercle  $\rightarrow$  signal anti-causal $\rightarrow$  division pour avoir une série en z





Filtre idéal



RIF ou RIII? 

-f/2



1.4

1.2

1

Bande passante Bande de transition Bande atténuée



• RIF ou RII ?

Rappels

• RII:  $\sum_{i=0}^{M} a_i y(n-i) = \sum_{i=0}^{N} b_i x(n-i)$ 

• 
$$\mathsf{RIF}: y(n) = \sum_{i=0}^{N} b_i x(n-i) \implies H(z) = \sum_{i=0}^{N} b_i z^{-i} = \frac{b_0 \prod_{i=1}^{N} (z-z_i)}{z^N} \implies h(n) = \sum_{i=0}^{N} b_i \delta(n-i)$$

Tous les pôles sont en zéros  $\Rightarrow$  RIF toujours stables

+ Possibilité d'avoir un retard de groupe constant



• Retard de groupe

$$H(f) = |H(f)|e^{-j\phi(f)} \qquad \beta = -\frac{d\phi(f)}{df}$$

- Rappel  $TF\{x(t-t_0)\} = X(f)e^{-2\pi jft_0}$
- Une phase linéaire assurera un même déphasage pour toutes les fréquences (pas de distorsion).

$$\phi(f) = \phi_0 + 2\pi f t_0 \qquad \qquad \beta = -\frac{d\phi(f)}{df} = 2\pi t_0 = cste$$

• Les filtres FIR peuvent générer des filtres à phase linéaire à la condition que la réponse impulsionnelle soit symétrique



#### Exemple

$$y(n) = \frac{1}{4} \left( x(n) + 2x(n-1) + x(n-2) \right)$$
$$\Rightarrow h(n) = \frac{1}{4} \left( \delta(n) + 2\delta(n-1) + \delta(n-2) \right)$$

$$\Rightarrow H(z) = \frac{1}{4}(1 + 2z^{-1} + z^{-2})$$
  
$$\Rightarrow H(f) = H(z)\Big|_{z=e^{2\pi j f T_e}} = \frac{1}{4}(1 + 2e^{-2\pi j f T_e} + e^{-4\pi j f T_e})$$

$$H(f) = \frac{1}{4}e^{-2\pi j f T_e} \left( e^{2\pi j f T_e} + 2 + e^{-2\pi j f T_e} \right)$$

$$H(f) = \frac{1}{4}e^{-2\pi j f T_e} \left(2\cos(2\pi f T_e) + 2\right) = e^{-2\pi j f T_e} \left(\cos^2(\pi f T_e)\right)$$
$$\Rightarrow \quad \beta = -\frac{d\varphi(f)}{df} = 2\pi T_e = cste$$



#### RIF ou RII ?

• RII

 Réponse fréquentielle désirée avec très peu de pôles et zéros
 Risque d'instabilité (récursivité)

- RIF
- ✓Toujours stable
- ✓ Possibilité d'avoir un retard de groupe constant
- Pas de pôles hors zéros (réponse impulsionnelle longue)







## VII. Structure des Filtres Numériques

• SLID 
$$y(n) = -\sum_{i=1}^{M} a_i y(n-i) + \sum_{i=0}^{N} b_i x(n-i)$$



- > un ou plusieurs organes de retard (registres à décalage)
- ➤ une horloge
- > opérateurs arithmétiques (additionneurs et multiplieurs)
- ➢ registres fournissant les coefficients de pondération du filtre



# Analyse des FN par la TZ

(Indications pour TP)



## Synthèse des Filtres RIF