Chapitre 4 : Systèmes Numériques

John Klein

Lille1 Université - CRIStAL UMR CNRS 9189



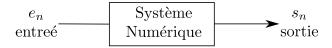


FIGURE : Vue schématique « entrée / sortie » d'un système numérique.

Quel impact du passage au numérique sur la modélsation des systèmes ? :

- Les résultats établis dans le chapitre 2 sont-ils conservés après échantillonnage ?
- La fonction de transfert dans le domaine de Laplace ou de Fourier est-elle toujours un outil de représentation aussi efficace ?

Le but du chapitre est de répondre à ces interrogations.

Plan du chapitre

- Généralités
- 2 Equation aux différences
 - Transformée en Z
- Systèmes de convolution numériques
 - Fonction de transfert en Z des filtres numériques
 - Synthèse de filtres numériques

- Un système régi par une équation différentielle est l'archétype du système de convolution.
- Ces équations font intervenir des dérivées de signaux.
- Pour un signal analogique x(t), on approxime sa dérivée en numérique par :

$$\frac{x_n - x_{n-1}}{T_e} \approx x'(t), \tag{1}$$

quand $t = nT_e$.

ullet En itérant, on approxime sa dérivée $m^{\mathrm{ième}}$ en numérique par :

$$x^{(m)}(t) \approx \frac{x_n^{(m-1)} - x_{n-1}^{(m-1)}}{T_e},$$

$$\approx \frac{x_n^{(m-2)} - 2x_{n-1}^{(m-2)} + x_{n-2}^{(m-2)}}{T_e^2},$$

$$\approx \frac{1}{T_e^m} \sum_{i=0}^m {i \choose m} (-1)^i x_{n-i}.$$
(2)

• Considérons une équation différentielle générique :

$$a_{p}s^{(p)}(t) + ... + a_{1}s'(t) + a_{0}s(t) = b_{m}e^{(m)}(t) + ... + b_{1}e'(t) + b_{0}e(t).$$

• En utilisant les approximations précédentes, le passage au numérique produit l'équation suivante :

$$\alpha_n s_{n-p} + ... + \alpha_1 s_{n-1} + \alpha_0 s_n = \beta_m e_{n-m} + ... + \beta_1 e_{n-1} + \beta_0 e_n,$$

avec
$$\alpha_i = \sum_{k=i}^p {k \choose p} \frac{a_k}{T_e^k}$$
 et $\beta_i = \sum_{k=i}^m {k \choose m} \frac{b_k}{T_e^k}$.

 Cette équation est appelée équation aux différences et est un système numérique.

Equation aux différences :

- Les systèmes régis par des équations aux différences sont toujours des systèmes de convolution.
- On conserve la propriété fondamentale suivante :

Propriété

Soit un système de convolution numérique (ou filtre numérique) dont la réponse impulsionnelle a est notée h_n . Soit e_n un signal d'entrée quelconque et s_n sa sortie. On a alors :

$$s_n = \{h \star e\}_n, \tag{3}$$

$$\Leftrightarrow s_n = \sum_{i=-\infty}^{+\infty} e_{n-i} h_i. \tag{4}$$

a. La définition de la réponse impulsionnelle reste inchangée en numérique. Il s'agit de la sortie produite quand l'entrée est l'impulsion de Dirac δ_n .

Catégories de filtres numériques :

Définition

On appelle filtre à réponse impulsionnelle finie (RIF) tout filtre numérique tel que sa réponse impulsionnelle h_n est non-nulle pour un nombre fini de valeur de n. Autrement dit, il existe un certain entier M au delà duquel $h_n = 0$, $\forall n \geq M$.

• Quand l'équation aux différences est telle que tous les coefficients α_i sont nuls sauf α_0 , on tombe sur filtre RIF causal avec en particulier :

$$h_i = \begin{cases} \frac{\beta_i}{\alpha_0} & \text{si } 0 \le i \le n \\ 0 & \text{sinon} \end{cases}$$
 (5)

Catégories de filtres numériques

Définition

On appelle **filtre à réponse impulsionnelle infinie** (RII) tout filtre numérique tel que sa réponse impulsionnelle h_n est non-nulle pour un nombre infini de valeur de n.

- On peut montrer qu'on obtient un filtre RII à partir du moment où au moins un des cofficients α_i est non nul, en plus de α_0 .
- Dans de telles circonstances, le calcul de la valeur actuelle de la sortie y_n dépend d'au moins une de ses valeurs passées y_{n-i} . On nomme donc parfois également les filtres RII, filtres récursifs.

Plan du chapitre

- Généralités
- 2 Equation aux différences
 - Transformée en Z
- Systèmes de convolution numériques
 - Fonction de transfert en Z des filtres numériques
 - Synthèse de filtres numériques

John Klein (Lille1) SiS 9 / 56

Vers un modèle efficace de filtre numérique :

- Peut-on utiliser la transformée de Laplace sur un filtre numérique x_n ?
- Oui mais à condition de l'appliquer au signal échantillonné $x_e(t)$ défini en tout t:

$$\mathcal{L}\left\{x_{e}\right\}\left(p\right) = \int_{0}^{+\infty} x_{e}\left(t\right) e^{-\rho t} dt,$$

$$= \int_{0}^{+\infty} \sum_{k \in \mathbb{Z}} x\left(kT_{e}\right) \delta\left(t - kT_{e}\right) e^{-\rho t} dt,$$

$$= \sum_{k=0}^{+\infty} x\left(kT_{e}\right) e^{-\rho kT_{e}},$$

$$= \sum_{k=0}^{+\infty} x_{n} e^{-\rho kT_{e}}.$$
(6)

John Klein (Lille1) SiS 10 / 56

Vers un modèle efficace de filtre numérique :

- Une fonction de transfert de filtre numérique n'aura pas une expression simple en Laplace à cause des exponentielles.
- En posant le changement de variable $z=e^{pT_e}$, on reconnaît un objet mathématique appelé série entière. Cet objet offre alors une nouvelle représentation du signal qu'on qualifie de transformée en Z :

Définition

Soit x_n un signal numérique. Soit $z \in \mathbb{C}$ une variable complexe. On appelle **Transformée en Z** de x_n la fonction notée X(z) telle que :

$$X(z) = \sum_{k=0}^{+\infty} x_n z^{-k}.$$
 (7)

On note \mathcal{Z} l'opérateur qui à x_n associe $X(z) = \mathcal{Z}\{x_n\}(z)$. Cette définition est parfois étendue pour les k négatifs.

John Klein (Lille1) SiS 11 / 56

Transformée en 7:

La TZ est très liée à la transformée de Laplace mais présente les avantages suivants :

- une écriture des résultats plus concise et ne faisant plus apparaître le paramètre T_e . En effet, le rôle du paramètre T_e est excessivement important lors de l'échantillonnage mais une fois celui-ci terminé, il ne sera plus spécialement influent.
- une équivalence formelle avec les séries entières qui ont fait l'objet de nombreux développements mathématiques que l'on va pouvoir exploiter.

Transformée en Z :

- Une transformée en Z X(z) n'est pas forcément définie pour tout $z \in \mathbb{C}$. Il y a même des cas où elle n'est définie nulle part.
- On sait que le domaine de définition d'une transformée en Z est dépend de valeurs frontière pour le module |z|. Ces bornes sont appelées rayons :

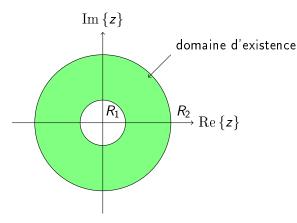
Propriété

Soit X(z) la transformée en Z de la suite x_n . Pour toute transformée en Z définie sur un ensemble non vide, il existe un couple de réels $(R_1, R_2) \in \mathbb{R}^2$ tel que $R_1 \leq R_2$ et X(z) est définie pour tout z tel que $R_1 \leq |z| \leq R_2$.

John Klein (Lille1) SiS 13 / 56

Transformée en Z:

• Le domaine d'existence d'une transformée en Z dans le cas le plus courant où $0 < R_1 < R_2 < +\infty$ a l'allure suivante :



• Quand le signal x_n est causal alors on a $R_2 = +\infty$.

John Klein (Lille1) SiS 14 / 56

Transformée en Z : propriétés

- Linéarité : $\mathcal{Z}\left\{ax_n + by_n\right\} = a\mathcal{Z}\left\{x_n\right\} + b\mathcal{Z}\left\{y_n\right\}$,
- Retard : $\mathcal{Z}\left\{x_{n-k}\right\} = z^{-k}\mathcal{Z}\left\{x_{n}\right\}$,
- Modulation : $\mathcal{Z}\left\{a^nx_n\right\}\left(z\right) = X\left(\frac{z}{a}\right)$,
- Dérivation : $\mathcal{Z}\{nx_n\}(z) = -zX'(z)$,
- Symétrie : $\mathcal{Z}\left\{x_{-n}\right\}(z) = X\left(\frac{1}{z}\right)$,
- Valeur intiale : $\lim_{|z| \to +\infty} X(z) = x_0$,
- Valeur finale : $\lim_{|z| \to 1} (z 1) X(z) = \lim_{n \to +\infty} x_n$,
- Convolution : $\mathcal{Z}\left\{x_n \star y_n\right\} = \mathcal{Z}\left\{x_n\right\} \times \mathcal{Z}\left\{y_n\right\}$.

- Ces propriétés sont valables en des valeurs de z pour lesquelles tous les termes utilisés sont définis.
- Par exemple, si on note \mathcal{D}_X et \mathcal{D}_Y les domaines d'existence de X(z) et Y(z) et que $\mathcal{D}_X \cap \mathcal{D}_Y = \emptyset$ alors dans ce cas la proriété de linéarité n'a pas de sens.

John Klein (Lille1) SiS 16 / 56

Plan du chapitre

- Généralités
- Equation aux différences
 - Transformée en Z
- 3 Systèmes de convolution numériques
 - Fonction de transfert en Z des filtres numériques
 - Synthèse de filtres numériques

Appliquons la TZ à la forme générale de l'équation aux différences :

$$\mathcal{Z}\left\{\sum_{i=0}^{p} \alpha_{i} s_{n-i}\right\} = \mathcal{Z}\left\{\sum_{j=0}^{m} \beta_{j} e_{n-j}\right\},$$

$$\Leftrightarrow \sum_{i=0}^{p} \alpha_{i} \mathcal{Z}\left\{s_{n-i}\right\} = \sum_{j=0}^{m} \beta_{j} \mathcal{Z}\left\{e_{n-j}\right\},$$

$$\Leftrightarrow \sum_{i=0}^{p} \alpha_{i} z^{-i} S\left(z\right) = \sum_{j=0}^{m} \beta_{j} z^{-j} E\left(z\right),$$

$$\Leftrightarrow S\left(z\right) \sum_{i=0}^{p} \alpha_{i} z^{-i} = E\left(z\right) \sum_{i=0}^{m} \beta_{j} z^{-j}.$$

John Klein (Lille1) SiS 18 / 56 En définissant la fonction de transfert H(z) du système numérique comme étant le rapport de la sortie sur l'entrée, on retrouve une forme habituelle de fraction rationnelle :

$$H(z) = \frac{S(z)}{E(z)},$$

$$= \frac{\sum_{j=0}^{m} \beta_j z^{-j}}{\sum_{j=0}^{p} \alpha_j z^{-j}}.$$
(8)

• On notera bien que les puissances de z sont négatives.

• La fonction de transfert en Z est plus générale que celle dans le domaine fréquentiel qui s'obtient par le changement de variable $z=e^{2i\pi fT_e}$:

$$H(f) = H(z)|_{z=e^{2i\pi fT_e}}.$$
(9)

- La fonction H(f) n'est pas numérique! Logique? Problématique?
 - Un filtre numérique doit fonctionner indépendemment de la façon dont un signal d'entrée e_n a été échantillonné. Il est donc normal que T_e et N ne soient pas des paramètres d'influence pour H(f).
 - H(f) représente le comportement du système numérique en fréquentiel dans le cas général.
 - H(f) ne peut être manipulée par un ordinateur. Pour effectuer un filtrage côté fréquentiel, il suffit de prendre $H_m = H\left(m\frac{F_e}{N}\right)$ et de procéder à une multiplication point par point avec $E_m = \mathcal{TFD}\left\{e_n\right\}$.

Fonction de transfert pour un filtre numérique :

• Pour filtrer, on a donc le choix entre les deux chemins suivants :

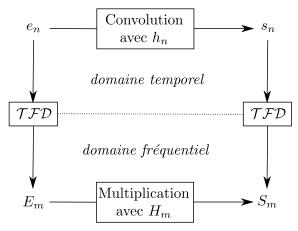
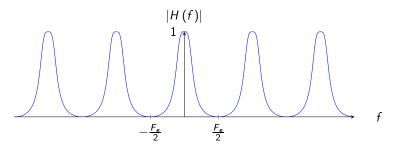


FIGURE : Lien « entrée / sortie » côté temporel ou côté fréquentiel.

John Klein (Lille1) SiS 21 / 56

Fonction de transfert pour un filtre numérique :

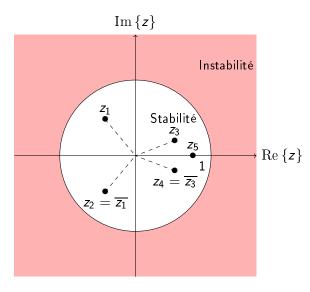
- La transformée en Z encode l'échantillonnage sous-jacent qui impose une réplique du spectre tous les multiples de F_e .
- La fonction H(f) est donc périodique de période F_e . Exemple pour un passe-bas :



• Chaque réplique de la fonction de transfert va filter chaque réplique du signal d'entrée.

- La définition de la stabilité pour un système numérique est identique au cas analogique.
- Un filtre numérique causal est stable si tous les pôles de la fonstion de transfert H(z) sont dans le cercle unité. Si on note z_i les pôles de H(z), on a $|z_i| < 1$ (inégalité stricte) pour tout i.
- Tous les filtres RIF sont stables.

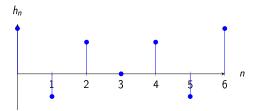
Fonction de transfert numérique : stabilité



 John Klein (Lille1)
 SiS
 24 / 56

Fonction de transfert numérique : phase linéaire

• Un filtre RIF causal est à phase linéraire si il y a une symétrie (ou une anti-symétrie) dans la suite h_n correspondant à la réponse impulsionnelle du filtre. Comme le filtre est RIF, on sait qu'il existe N tel que $h_N > 0$ et $h_n = 0$ pour tout n > N. La phase sera linéraire si on a $h_{n+i} = h_{N-i}$ pour tout i entre 0 et N. Pour illustration, la réponse impulsionnelle suivante satisfait cette condition :



• Aucun RII ne peut être à phase linéraire.

John Klein (Lille1) SiS 25 / 56

Plan du chapitre

- Généralités
- Equation aux différences
 - Transformée en Z
- 3 Systèmes de convolution numériques
 - Fonction de transfert en Z des filtres numériques
 - Synthèse de filtres numériques

Synthèse de filtres numériques :

- Pour fabriquer aisément un filtre numérique, il faut obtenir sa fonction de transfert en Z.
- Nous supposons partir d'un cahier des charges similaire au cas analogique et exprimé sous forme d'un gabarit.
- Comme en analogique, on se focalise sur la synthèse de passe-bas.
- On donne deux méthodes de synthèse de RIF et deux autres pour les RII.
- Pour les RIF, connaître H(z) est équivalent à connaître h_n .

John Klein (Lille1) SiS 27 / 56

Méthode de la fenêtre (RIF) :

- Restreindre le gabarit à l'intervalle des fréquences $\left[-\frac{F_e}{2}; \frac{F_e}{2}\right]$. En effet, nous obtiendrons à la fin une réponse impulsionnelle h_n qui est supposé résulter de l'échantillonnage d'une réponse continue h(t).
- ② Trouver une fonction continue $H_{gab}(f)$ qui satisfait le gabarit à l'aide d'une approche vue au chapitre 2.
- ③ Calculer la transformée de Fourier inverse de $H_{gab}(f)$ pour obtenir une réponse impusionnelle continue $h_{gab}(t) = \mathcal{F}^{-1}\left\{H_{gab}\right\}(t)$. On multipliera de plus $h_{gab}(t)$ par la constante T_e .
- **3** Echantillonner $h_{gab}(t)$ au pas de T_e symétriquement autour de zéro de sorte à obtenir N échantillons \tilde{h}_n .
- (optionnel) Fenêtrer par une fonction de pondération w_n pour atténuer « l'effet mesure ».

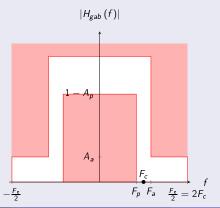
John Klein (Lille1) SiS 28 / 56

Méthode de la fenêtre

- ① Décaler la réponse de sorte à la rendre causale $h_n = \tilde{h}_{n-k}$ avec k la partie entière de $\frac{N}{2}$.
- **②** Vérifier que le gabarit est respecté en calculant $H_m = \mathcal{TFD}\{h_n\}$.
- + Avantage : grâce à l'étape 6, le filtre obtenu est causal. Comme l'échantillonnage de l'étape 4 est symétrique le filtre est à déphasage linéaire.
- Inconvénient : cette méthode nécessite le calcul explicite de $h_{gab}(t)$ (rarement disponible). A cause de l'étape 6, le filtre a un régime transitoire potentiellement long.

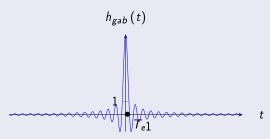
Pour un gabarit de départ identique à celui vu au chapitre 2 :

• Pour la 1ère étape, il faut anticiper des problèmes de recouvrement car nous allons échantillonner à l'étape 4. La fréquence maximale de la fonction de transfert est la fréquence de coupure F_c d'où $F_e > 2F_c$ (Shannon). Choisissions par exemple $F_e = 4F_c$ et $F_c = \frac{F_p + F_a}{2}$:



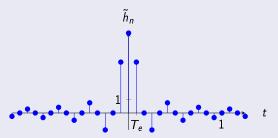
John Klein (Lille1) SiS 30 / 56

- Pour la $2^{\text{ème}}$ étape, nous avons tout intérêt à choisir un filtre idéal : $H_{gab}(f) = \Pi_{[-F_c;F_c]}(f)$. Ce choix va faciliter l'étape suivante et on sait qu'il n'y a pas meilleur choix.
- Pour la 3ème étape, il a été vu que si $H_{gab}(f) = \Pi_{[-F_c;F_c]}(f)$ alors $h_{gab}(t) = 2Fc \operatorname{sinc}(2\pi F_c t)$. On donne ci-après le tracé de cette fonction :



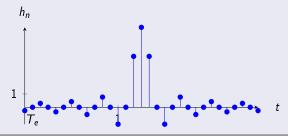
John Klein (Lille1) SiS 31 / 56

• Pour la 4ème étape, il est plus commode de choisir N impair, prenons par exemple N=31. On conservera donc les échantillons suivants : $\left\{ \tilde{h}_{-15} = T_e h_{gab} \left(-15\,T_e \right), ..., \tilde{h}_{15} = T_e h_{gab} \left(15\,T_e \right) \right\}$. Le signal numérique \tilde{h}_n est alors donné par le graphique suivant :



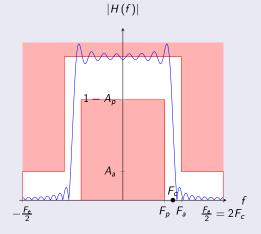
John Klein (Lille1) SiS 32 / 56

• On passe la 5ème étape pour arriver à la 6ème, où il suffit de poser $\left\{h_0 = \tilde{h}_{-15}, ..., h_{30} = \tilde{h}_{15}\right\}$ car la partie entière de $\frac{N}{2}$ vaut ici 30. Le signal numérique h_n est alors donné par le graphique suivant :



John Klein (Lille1) SiS 33 / 56

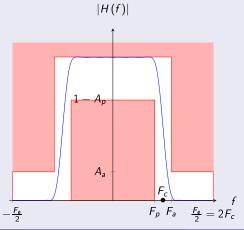
ullet Pour la $7^{\mathrm{ème}}$ étape, on vérifie si la TFD de h_n respecte le gabarit :



La fréquence de coupure est bien localisée mais la fonction de transfert déborde du gabarit à cause oscillations en bande passante.

John Klein (Lille1) SiS 34 / 56

• Le choix N=31 revient à multiplier $h_{gab}(t)$ par la porte temporelle assez étroite $\Pi_{[0;31T_e]}(t)$. Côté fréquentiel, on récolte donc une convolution avec un sinus cardinal ce qui se traduit par ces oscillations parasites. Rajoutons l'étape 5:



John Klein (Lille1) SiS 35 / 56

Remarque

En ayant choisi N=31, la TFD ne peut donner que 31 valeurs spectrales H_m équi-réparties entre 0 et F_e . La qualité du dessin devrait donc être beacoup plus approximative. Deux solutions sont possibles pour augmenter artificiellement la résolution fréquentielle d'une fonction de transfert numérique :

- la première consiste à rajouter des zéros à la suite $\{x_n\}_{n=0}^{N-1}$. On parle de zero-padding. La TFD fournira alors autant de valeurs spectrales supplémentaires qu'on a rajouté de zéros.
- la deuxième consiste à échantillonner la fonction de transfert H(z) obtenue par changement de variable à partir de H(z).

Attention! Dans les deux cas, cela permet seulement d'avoir un tracé plus complet mais cela ne gomme absolument pas « l'effet mesure ». C'est bien pour cela qu'on observe des oscillations quand l'étape 5 n'est pas effectuée.

Méthode de discrétisation en fréquences (RIF) :

- Restreindre le gabarit à l'intervalle des fréquences $\left[-\frac{F_e}{2}; \frac{F_e}{2}\right]$ (même explication que la méthode précédente).
- ② Trouver une fonction continue $H_{gab}(f)$ qui satisfait le gabarit à l'aide d'une approche vue au chapitre 2.
- ① Discrétiser la fonction $H_{gab}(f)$ à la même résolution que la TFD, *i.e.* $\frac{F_e}{M}$ situés sur l'intervalle $[0; F_e]$.
- **3** Conserver les N échantillons $H_m = F_e \times H_{gab}\left(m \frac{F_e}{N}\right)$.
- **3** Appliquer la TFD inverse pour obtenir $h_n = \mathcal{TFD}^{-1}\{H_m\}$.

Méthode de discrétisation en fréquences :

- + Avantage : la méthode est simple à mettre en oeuvre et on a l'assurance de respecter le gabarit.
- Inconvénient : on ne sait pas si le filtre est causal ou à phase linéaire.

John Klein (Lille1) SiS 38 / 56

- Restreindre le gabarit à l'intervalle des fréquences $\left[-\frac{F_e}{2}; \frac{F_e}{2}\right]$ (même explication que la méthode précédente).
- ② Trouver une fonction continue $H_{gab}(p)$ (domaine de Laplace) qui satisfait le gabarit et qui est une fraction rationnelle à l'aide d'une approche vue au chapitre 2.
- ① Décomposer cette fraction rationnelle en éléments simples : $H_{gab}(p) = \sum_{i=0}^{n} \frac{a_i}{p-p_i}$ avec les $\{p_i\}_{i=1}^{n}$ les pôles complexes de la fonction de transferts et les $\{a_i\}_{i=1}^{n}$ des constantes complexes.
- ① Obtenir la fonction de transfert dans le domaine Z par changement de variable : $H(z) = T_e \sum_{i=0}^{n} \frac{a_i}{1 e^{p_i T_e} z^{-1}}$.

John Klein (Lille1) SiS 39 / 56

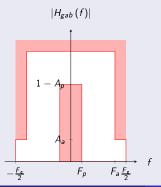
- + Avantage : on a l'assurance que la réponse impulsionnelle h_n telle que $\mathcal{Z}\left\{h_n\right\}(z) = H\left(z\right)$ coincide avec la fonction $h\left(t\right)$ telle que $\mathcal{L}\left\{h\right\}(p) = H_{gab}\left(p\right) : h_n = h\left(nT_e\right)$ pour tout n. Grâce à ce point le gabarit est automatiquement respecté puisqu'on retrouvera dans la bande $\left[-\frac{F_e}{2}; \frac{F_e}{2}\right]$ la même fonction que H_{gab} mais à condition que le recouvrement soit faible ce qui impose souvent de choisir $Fe \gg F_c$!
- Inconvénient : la méthode ne s'adresse qu'aux fonctions de transfert type fraction rationnelle et il faut effectuer la décomposition en éléments simples.

John Klein (Li∥e1) SiS 40 / 56

Exemple

Pour un gabarit de départ identique à celui vu au chapitre 2 :

• Pour la 1ère étape, il faut anticiper d'éventuels problèmes de recouvrement. La fréquence maximale de la fonction de transfert est la fréquence de coupure F_c d'uù $F_e > 2F_c$ (Shannon). Choisissions par exemple $F_e = 1Hz$ et $F_c = \frac{1}{2\pi}$:

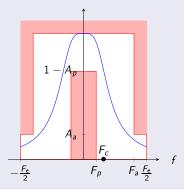


John Klein (Lille1) SiS 41 / 56

Exemple

• Pour la $2^{\text{ème}}$ étape, supposons qu'un filtre de Butterworth d'ordre 2 satisfait le gabarit : $H_{gab}\left(p\right)=\frac{1}{p^2+\sqrt{2}\,p+1}$ si $F_c=\frac{1}{2\pi}$.

$$|H_{gab}\left(f\right)|$$



 John Klein (Lille1)
 SiS
 42 / 56

Exemple

 Passons à la 3^{ème} étape qui consiste à faire la décomposition en éléments simples. Dans notre cas, on obtient

$$H_{gab}(p) = \frac{-i\frac{\sqrt{2}}{2}}{p + \frac{\sqrt{2}}{2} - i\frac{\sqrt{2}}{2}} + \frac{i\frac{\sqrt{2}}{2}}{p + \frac{\sqrt{2}}{2} + i\frac{\sqrt{2}}{2}}.$$

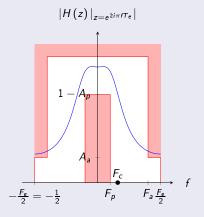
 Pour la 4^{ème} et dernière étape, il ne reste plus qu'à procéder au changement de variable d'où

$$H(z) = \frac{-i\frac{\sqrt{2}}{2}}{1 - e^{\left(-\frac{\sqrt{2}}{2} + i\frac{\sqrt{2}}{2}\right)T_{e}} z^{-1}} + \frac{i\frac{\sqrt{2}}{2}}{1 - e^{\left(-\frac{\sqrt{2}}{2} - i\frac{\sqrt{2}}{2}\right)T_{e}} z^{-1}}.$$

John Klein (Lille1) SiS 43 / 56

Exemple

• Pour vérification, on peut calculer H(f) à partir de H(z) et tracer son module :

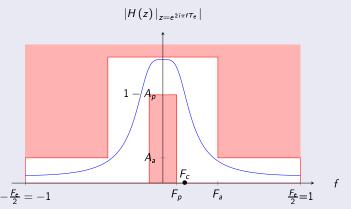


On constate alors que le gabarit n'est pas respecté.

John Klein (Lille1) SiS 44 / 56

Exemple

• Nous avons pris $F_e=1$ Hz ce qui est largement supérieur à F_c mais le filtre de Butterworth étant peu sélectif le recouvrement sera malgré tout assez important. Passons à $F_e=2$ Hz :



- Restreindre le gabarit à l'intervalle des fréquences numériques $f_{num} \in \left[-\frac{F_e}{2}; \frac{F_e}{2} \right]$ (même explication que la méthode précédente).
- ② Transformer ce gabarit en gabarit analogique à l'aide du changement de variable : $f_{ana} = \frac{1}{\pi T_a} \tan (\pi f_{num} T_e)$.
- Trouver une fonction continue $H_{gab}(p)$ (domaine de Laplace) qui satisfait le gabarit à l'aide d'une approche vue au chapitre 2.
- Effectuer le changement de variable $p = \frac{2}{T_e} \frac{1-z^{-1}}{1+z^{-1}}$ (appelé transformation bilinéaire) pour obtenir $H(z) = H_{gab}(p)|_{p=\frac{2}{T_e} \frac{1-z^{-1}}{1+z^{-1}}}$.

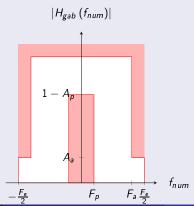
John Klein (Li∥e1) SiS 46 / 56

- + Avantage : La transformation bilinéaire fait correspondre le domaine de stabilité des fractions rationnelles en analogique (demi-plan gauche) à celui des fractions rationnelles en numérique (cercle unité). On est donc assuré que le filtre est stable.
- Inconvénient : Comme la méthode précédente, la méthode ne s'adresse qu'aux fonctions de transfert type fraction rationnelle puisque nous souhaitons que H(z) en soit aussi une. La méthode n'assure pas que le gabarit sera respecté, une étape de vérification s'impose donc.

Exemple

Pour un gabarit de départ identique à celui vu au chapitre 2 :

 Pour la 1^{ère} étape, considérons le même gabarit que dans l'exemple précédent et qui concerne donc le filtre numérique souhaité. L'axe des fréquences est alors ici f_{num}:



John Klein (Lille1) SiS 48 / 56

Exemple

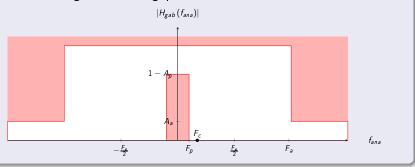
• Pour la $2^{\text{ème}}$ étape, il faut modifier ce gabarit en changeant l'axe des fréquences qui devient f_{ana} . Les seuls paramètres concernés sont donc F_p , F_a et F_c . Les modifications de leurs valeurs sont données dans le tableau suivant :

	f_{num}	f _{ana}
F_p	0.1	0.103
Fa	0.4	0.98
F_c	$\frac{1}{2\pi} \approx 0.16$	0.1734

John Klein (Lille1) SiS 49 / 56

Exemple

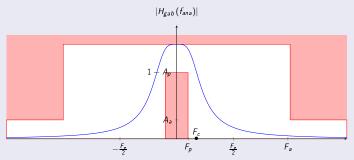
On aboutit au gabarit analogique suivant :



John Klein (Lille1) SiS 50 / 56

Exemple

• Passons à la 3^{ème} étape et supposons qu'un filtre de Butterworth d'ordre 2 satisfait le gabarit analogique. Pour $F_c=0.1734$, on a $H_{gab}\left(p\right)=\frac{157.91}{p^2+17.7715p+157.9137}$. Son tracé (en module) s'intègre bien dans le gabarit analogique :

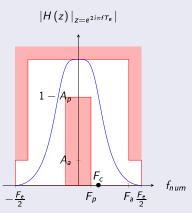


f_{ana}

 John Klein (Lille1)
 51 / 56

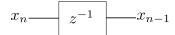
Exemple

• Pour la 4ème étape, il ne reste plus qu'à procéder au changement de variable pour obtenir H(z) dont l'expression explicite présente peu d'intérêt. En revanche, on peut vérifier que le gabarit numérique est respecté :

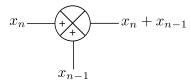


John Klein (Lille1) SiS 52 / 56

- Un filtre numérique s'effectue à l'aide de composants de base d'électronique numérique.
- Trois composants sont nécessaires pour reproduire sous forme de circuits une équation aux différences :
 - l'opérateur retard,

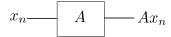


le sommateur,



 John Klein (Lille1)
 SiS
 53 / 56

le gain.



 Chacun de ces composants correspond à une fonction de logique combinatoire et séquentielle. Par exemple, l'opérateur retard correspond à une bascule D.

John Klein (Lille1) SiS 54 / 56

 Grâce aux méthodes de synthèse nous savons obtenir H (z) dont l'expression contient les coefficients de l'équation aux différences correspondant au système que nous souhaitons réaliser :

$$\sum_{i=0}^{p} \alpha_i s_{n-i} = \sum_{j=0}^{m} \beta_j e_{n-j}.$$

• Le circuit d'électronique numérique correspondant à une équation quelconque est :

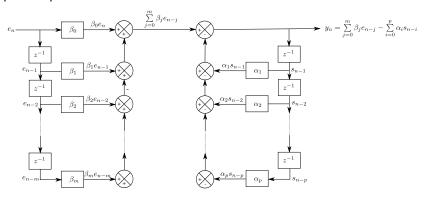


FIGURE : Vue schématique d'un circuit correspondant à une équation aux différences.