### Examen du 21 février 2023

Durée 3h - aucun document autorisé - calculatrice fournie - les exercices sont indépendants Ne faire les applications numériques que lorsqu'elles sont demandées

Notations: Dans ce sujet, on notera  $T_e$  la période d'échantillonnage. On utilisera l'abréviation BOZ pour désigner un bloqueur d'ordre zéro, CNA pour un convertisseur numérique-analogique et CAN pour un convertisseur analogique-numérique. On notera  $\mathcal{L}\{\}$  et  $\mathcal{L}^{-1}\{\}$  les opérateurs transformée de Laplace et transformée de Laplace inverse. De même, on notera  $\mathcal{L}\{\}$  et  $\mathcal{L}^{-1}\{\}$  les opérateurs transformée en z et transformée en z inverse. Un signal continu x(t), une fois échantillonné sera noté  $x^*(t)$  et les transformées de Laplace de ces signaux seront notées X(p) et  $X^*(p)$  respectivement. Lorsque cela sera nécessaire,  $\mathcal{L}^{-1}\{X(p)\}^*$  désignera  $x^*(t)$ . Le signal numérique associé à  $x^*(t)$  sera noté  $x_n$  et X(z) désignera sa transformée en z.

	L			
Exercice	I	Questions	de	cours

Soit  $G(z) = \frac{B(z)}{A(z)}$  la fonction de transfert d'un système discret, B(z) désignant le polynôme du numérateur et A(z) celui du dénominateur. On suppose que le polynôme A(z) est de degré n.

1 – Énoncer la condition générale de <u>stabilité Entrée Bornée Sortie Bornée</u> pour de tels systèmes.

 $\mathbf{v}_2$  – Transformation en w: rappeler l'expression de la variable z en fonction de la variable w. En déduire l'expression de la variable w en fonction de la variable z.

3 – Rappeler la relation liant une variable p du plan complexe en temps continu et son équivalent z dans le plan complexe en temps discret.

 $\mathbf{4}$  – Rappeler (ou retrouver) dans chacun des cas suivants, l'expression de p en fonction de z permettant d'approcher la variable p du plan complexe des systèmes analogiques par une expression en z, variable du plan complexe des systèmes discrets.

4-a – Approximations d'Euler avant et arrière,

√4-b – Approximation de Tustin.

On considère un processus numérique à identifier, d'entrée  $u(k) \in \mathbb{R}$ , de sortie  $y(k) \in \mathbb{R}$  et perturbé par le signal  $w(k) \in \mathbb{R}$ . Étant donné le modèle mathématique bruité (de type L.T.I.) du processus à identifier, on note  $\theta$  le vecteur des paramètres à estimer, u(k) est le signal numérique en entrée,  $\tilde{y}(k,\theta)$  désigne le signal numérique de sortie du modèle mathématique et  $e(k) \in \mathbb{R}$  le bruit numérique affectant le modèle mathématique à l'instant k. Les échantillons u(k) et y(k) sont supposés connus pour k = 1 à  $N \in \mathbb{N}$ .

6 – Représenter en détail et commenter le schéma de principe d'identification d'un modèle mathématique à partir de données expérimentales.

7 — Rappeler les propriétés de l'opérateur retard noté  $q^{-1}$ .

8 – En considérant l'expression du modèle mathématique bruité suivante :

$$\tilde{y}(k,\theta) = G(q^{-1},\theta) u(k) + H(q^{-1},\theta) e(k), \tag{1}$$

où  $G(q^{-1},\theta):=\frac{q^{-d}B(q^{-1},\theta)}{A(q^{-1},\theta)}$  avec  $A(q^{-1},\theta)$  et  $B(q^{-1},\theta)$  deux polynômes en puissance de  $q^{-1}$ , de degré  $n_A$  et  $n_B$  respectivement,  $H(q^{-1},\theta):=\frac{C(q^{-1},\theta)}{D(q^{-1},\theta)}$  avec  $C(q^{-1},\theta)$  et  $D(q^{-1},\theta)$  deux polynômes en puissance de  $q^{-1}$ , de degré  $n_C$  et  $n_D$  respectivement.

**8-a** – Donner l'expression du prédicteur à un coup d'avance, noté  $\hat{y}(k|k-1,\theta)$ , en fonction des polynômes  $A(q^{-1},\theta), B(q^{-1},\theta), C(q^{-1},\theta)$  et  $D(q^{-1},\theta)$ .

8-b — Rappeler toutes les hypothèses que doivent vérifier les fonctions de transfert du modèle dans (1) pour permettre d'obtenir un tel prédicteur.

9 — Dans chacun des cas suivants, donner la signification de l'acronyme, dessiner le schéma-bloc correspondant et rappeler l'expression détaillée de la série temporelle associée.

9-a - ARX.

9-b - ARMAX,

- 16 Déterminer l'expression détailée du vecteur des paramètres  $\theta^*(N)$  d'un modèle ARX estimés hors-ligne par la mothade des moindres corrès. On formulera convenablement le problème d'identification avant de souligner le resultat final
- A quelles conditions l'estimation précédente est-elle sans biais?
- Rappeler l'algorithme détaillé permettant l'estimation récursive (en-ligne) du vecteur des paramètres  $\hat{\theta}^{*}(k)$ pour un modèle ARX

### Transformée en : et Transformée en : inverse

Calculer la transformée en z du signal numérique y, donné par ses échantillons ;

1-a - 
$$y_0 = -1$$
,  $y_1 = 0$ ,  $y_2 = 1$ ,  $y_k = 0 \ \forall k > 2$ .

2 — Calculer l'expression du signal numérique y<sub>t</sub> dont la transformée en z inverse Y(z) est donnée par :

$$2-\mathbf{a} - Y(z) = \frac{z+1}{(z-a)(z-b)}, \ a,b \in \mathbb{R}_+.$$
 
$$2-\mathbf{b} - Y(z) = \frac{z-1}{(z-a)^2}, \ a \in \mathbb{R}_+.$$

Soit  $G(p) = \frac{K(p-1)}{p^2}$  la fonction de transfert d'un processus d'entrée U(p) et de sortie Y(p), où K est un paramètre réel, non nul.

1 – Le système analogique est inséré dans une boucle d'asservissement à retour unitaire. Déterminer les conditions de stabilité du système en boucle fermée portant sur le paramètre K. Faire ensuite l'application numérique.

2 — Calculer la fonction de transfert, notée H(z), du système discrétisé (c'est-à-dire entouré d'un CNA-BOZ en entrée et d'un CAN en sortie), le tout cadencé à la période  $T_e = 0, 1s$ .

- En déduire la relation de récurrence liant yn à un.

Calculer les pôles et zéros du système discrétisé. Faire l'application numérique. Le système est-il stable au sens EBSB?

5 - Le système discrétisé est inséré dans une boucle d'asservissement à retour unitaire. Déterminer les conditions de stabilité du système en boucle fermée, portant sur le paramètre K, en utilisant le critère de stabilité de Jury donné en Annexe. Faire ensuite l'application numérique.

6 – Comparer avec le résultat obtenu la question 1, puis commenter.

### Régulation de température via un correcteur par placement de pôles Exercice IV

On s'intéresse au problème de régulation de la température y(t) d'une pièce fermée par un climatiseur électrique chaud/froid, alimenté par un courant u(t). Le modèle analogique du processus est donné par la relation

linéaire 
$$Y(p) = H(p)U(p)$$
 où  $Y(p) = \mathcal{L}\{y(t)\}, U(p) = \mathcal{L}\{u(t)\}\$ et  $H(p) = \frac{K(1-Tp)}{(1+\tau p)^2},$ avec  $K = 0.5$  [\*C.A<sup>-1</sup>],

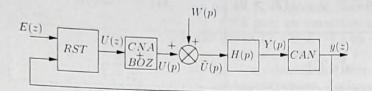
 $\tau = 20 \ [s.rad^{-1}], T = 10 \ [s.rad^{-1}].$  On envisage cette régulation par le biais d'un correcteur numérique de type RST, cadencé à la période d'échantillonnage  $T_e = 0, 1$  [s]. Le CNA utilise un BOZ. On souhaite déterminer les trois polynômes du correcteur RST (R(z) de degré  $\rho$ , S(z) de degré  $\sigma$  et T(z) de degré  $\tau$ ) de manière à satisfaire le cahier des charges suivant :

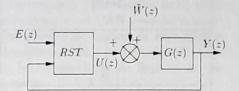
- i) Le système en boucle fermée est d'ordre deux, avec les deux pôles donnés par leur équivalent en temps continu  $p_{c_1} = -1$  et  $p_{c_1} = -2$ .
- ii) Le système en boucle fermée permet le rejet asymptotique d'une perturbation analogique en échelon  $w(t) = W_0 \mathbf{1}_0^+(t)$  additive sur l'entrée commande du système.
- iii) La réponse asymptotique du système en boucle fermée à une consigne numérique de type échelon d'amplitude  $E_0$   $(e_k = E_0 \ \forall k \in \mathbb{N})$  est un signal constant de même amplitude :  $y_\infty = \lim_{n \to \infty} y_n = E_0$ .

Dans toute la suite, on imposera au correcteur RST de vérifier les conditions structurelles  $\sigma \le \rho$  et  $\tau \le \rho$ .

1 – Faire le schéma du correcteur RST détaillé.

2 - Montrer que l'asservissement peut indifféremment se mettre sous l'une des deux formes représentées sur les figures suivantes, en précisant les expressions détaillées de G(z) et W(z).





Pour la suite, nous prendrons  $G(z) = \frac{b_1 z + b_0}{z^2 + a_1 z + a_0}$  avec  $b_1 \approx -1,2375 \cdot 10^{-3}, b_0 \approx 1,25 \cdot 10^{-3}$ ,  $a_1 = -1.99002$  et  $a_0 = 0.99005$ .

3 — Formulation du problème de placement de pôles.

**3-a** – Proposer un modèle désiré,  $H_d(z) = \frac{B_d(z)}{\prod_d(z)}$ , qui soit admissible et d'ordre aussi faible que nécessaire. Justifier et argumenter votre choix.

3-b-Après avoir formulé l'ensemble des contraintes portant sur les degrés des polynômes R, S et T, indiquer une valeur minimum pour  $\rho$ , puis préciser les valeurs de  $\sigma$  et  $\tau$  permettant de répondre au cahier des charges. 3-c — Déterminer les polynômes R, S et T de façon à respecter l'ensemble du cahier des charges.

## ANNEXE: Système linéaire associé à une équation diophantine

 $\checkmark A(z)$  un polynôme monique de degré n et de terme général  $a_j, j = 0, 1, \dots, n-1,$ 

 $\checkmark B(z)$  un polynôme de degré m < n et de terme général  $b_i, i = 0, 1, ..., m$ ,

 $\checkmark \Pi_d(z)$  un polynôme monique de degré q et de terme général  $c_l, l=0,1,\ldots,q-1$ .

Le polynôme monique R(z) et le polynôme S(z), de degré  $\rho$  et  $\sigma$  respectivement, et de terme général  $r_j$  $(j=0,1,\ldots,\rho-1)$  et  $s_k$   $(k=0,1,\ldots,\sigma)$ , vérifient l'équation polynômiale

$$A(z)R(z) + B(z)S(z) = \Pi_d(z)$$

si, et seulement si leurs coefficients respectifs vérifient le système linéaire

$$\begin{bmatrix} 1 & 0 & \cdots & 0 & 0 & 0 & \cdots & 0 \\ a_{n-1} & 1 & \ddots & \vdots & \vdots & \vdots & \ddots & \vdots \\ a_{n-2} & a_{n-1} & \ddots & 0 & b_m & 0 & \ddots & 0 \\ \vdots & a_{n-2} & \ddots & 1 & b_{m-1} & b_m & \ddots & \vdots \\ \vdots & \vdots & \ddots & a_{n-1} & b_{m-2} & b_{m-1} & \ddots & 0 \\ \vdots & \vdots & \ddots & a_{n-2} & \vdots & b_{m-2} & \ddots & b_m \\ a_0 & \vdots & \ddots & \vdots & b_0 & \vdots & \ddots & b_{m-1} \\ 0 & a_0 & \ddots & \vdots & 0 & b_0 & \ddots & b_{m-2} \\ \vdots & \vdots & \ddots & \vdots & \vdots & \ddots & \vdots \\ 0 & 0 & \cdots & a_0 & 0 & 0 & \cdots & b_0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} r_{\rho-1} \\ r_{\rho-2} \\ \vdots \\ r_0 \\ s_{\sigma} \\ s_{\sigma-1} \\ \vdots \\ s_0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} c_{q-1} - a_{n-1} \\ c_{q-2} - a_{n-2} \\ \vdots \\ \vdots \\ c_{q-n} - a_0 \\ c_{q-n-1} \\ c_{q-n-2} \\ \vdots \\ \vdots \\ s_0 \end{bmatrix}$$

## ANNEXE: Transformées en z usuelles

G(p)	$g_n := g(n T_e) \qquad (T_e > 0)$	$G(z) = \mathcal{Z}\{g_n\}$
$\frac{1}{p}$	$u(n T_e)$	$\frac{z}{z-1}$
$\frac{1}{p^2}$	$nT_e$	$\frac{T_c z}{(z-1)^2}$
$\frac{1}{p^3}$	$\frac{1}{2!}(nT_e)^2$	$\frac{T_e^2}{2} \frac{(z+1)z}{(z-1)^3}$
$\frac{1}{p+a}$	$e^{-anT_e}$	$\frac{z}{z - e^{-aT_e}}$
$\frac{1}{(p+a)^{m+1}}$	$\frac{(nT_e)^m}{m!}e^{-anT_e}$	$\frac{(-1)^m}{m!} \frac{\partial^m}{\partial a^m} \left( \frac{z}{z - e^{-aT_e}} \right)$
$\frac{a}{p(p+a)}$	$1 - e^{-a n T_e}$	$\frac{(1 - e^{-aT_e})z}{(z - e^{-aT_e})(z - 1)}$

TABLE 1 - Tableau des transformées en z usuelles.

# ANNEXE : Critère de Jury

Rappel du critère pour des systèmes d'ordre n=2 ou 3

a) Pour un système du second ordre (n=2) dont le polynôme caractéristique est donné par

$$\Pi(z) = c_2 z^2 + c_1 z + c_0$$

avec  $c_2 > 0$  par hypothèse, les racines de cette équation caractéristique sont de module inférieur à 1 si, et seulement si les conditions suivantes sont satisfaites :

i) 
$$c_2 + c_1 + c_0 > 0$$
,

ii) 
$$c_2 - c_1 + c_0 > 0$$
,  
iii)  $|c_0| < c_2$ .

b) Pour un système du troisième ordre (n=3) dont le polynôme caractéristique est donné par

$$\Pi(z) = c_3 z^3 + c_2 z^2 + c_1 z + c_0$$

avec  $c_3 > 0$  par hypothèse, les racines de cette équation caractéristique sont de module inférieur à 1 si, et seulement si les conditions suivantes sont satisfaites :

i) 
$$c_3 + c_2 + c_1 + c_0 > 0$$
,

ii) 
$$c_3 - c_2 + c_1 - c_0 > 0$$
,

iii) 
$$|c_0| < c_3$$
,

iii) 
$$|c_0| < c_3$$
,  
iv)  $(c_0)^2 - (c_3)^2 < c_0 c_2 - c_1 c_3$ .