Sisteme cu eșantionare. Sisteme de control numerice

Paula Raica

Departmentul de Automatică

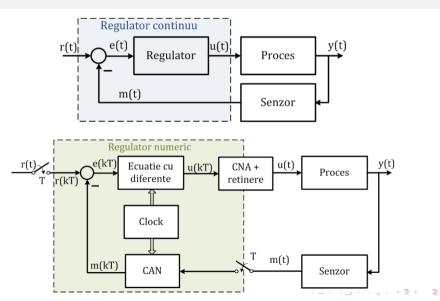
Str. Dorobantilor 71-73, sala C21, tel: 0264 - 401267

Str. Baritiu 26-28, sala C14, tel: 0264 - 202368

email: Paula.Raica@aut.utcluj.ro

Universitatea Tehnică din Cluj-Napoca

Control continuu vs. control numeric



Introducere

- Convertorul analog-numeric (CAN): eșantionează un semnal fizic m(t) și îl convertește într-un număr binar.
- Conversia semnalului analogic m(t) în cel discretizat m(kT), are loc repetat la momente de timp separate de T secunde.
 - T perioada de eşantionare
 - 1/T frecvenţa de eşantionare în Hertz.
- Algoritmul regulatorului este de obicei sub forma unei ecuații cu diferențe \Rightarrow comanda discretă u(kT) la fiecare moment de eșantionare.
- u(kT) este convertit în semnal continuu u(t) de convertorul numeric analogic (CNA) și menținut constant o perioadă de eșantionare:
 - CNA converteşte numărul în semnal analogic,
 - un element de reținere menține semnalul constant pe durata perioadei de eșantionare.
- $\mathbf{u}(t)$ continuu este aplicat elementului de execuție similar cu implementarea continuă.



Introducere

Avantajele controlului numeric

- Utilizarea senzorilor şi traductoarelor numerice
- Sensibilitate scăzută la zgomotele de măsură
- Algoritmul de control se poate reconfigura ușor
- Aplicații diverse pentru echipamente numerice și comunicații
- Consum de energie scăzut pentru echipamentele numerice

Introducere

Două tehnici de bază pentru determinarea ecuațiilor cu diferențe ale regulatorului numeric:

■ <u>Echivalentul discret</u> - constă în proiectarea regulatorului continuu și aproximarea funcției de transfer cu metode ce vor fi prezentate în secțiunile următoare.

$$G_c(s) o G_c(z) o ext{difference equation}$$

Proiectare în domeniul timp discret - ecuația cu diferențe este determinată direct, utilizând tehnici de proiectare pentru sisteme discrete.

Eșantionare

Teorema lui Shannon

O funcție f(t) care are o lățime de bandă ω_b este determinat în mod unic de un set de valori discrete dacă pulsația de eșantionare este mai mare decât $\omega_s = 2\omega_b$.

Pulsația de eșantionare $\omega_s=2\omega_b$ se numește *pulsație Nyquist*

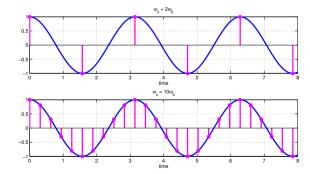
- O regulă utilă este ca eșantionarea să se facă cu o frecvență de 10 ori mai mare decât cea mai mare frecvență care se consideră posibil a fi prezentă.
- Perioada de eşantionare (sau timpul de eşantionare) se determină din ω_s (in rad/s):

$$\omega_s = 2\pi f_s = \frac{2\pi}{T_s} \quad \Rightarrow \quad T_s = \frac{2\pi}{\omega_s}$$



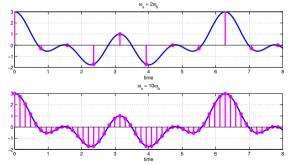
$$u(t) = \cos 2t$$
, pulsația este: $\omega_b = 2 \text{ rad/s}$.

- lacksquare $\omega_s=2\omega_b=4 \text{ rad/s}, \ T=2\pi/\omega_s=1.57 \text{s}.$
- lacksquare $\omega_s=10\omega_b=20$ rad/s, $T=2\pi/\omega_s=0.314$ s.



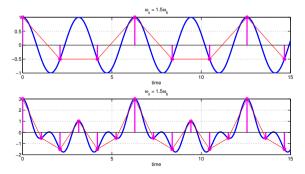
$$u(t) = \cos t + \cos 2t + \cos 4t$$
 cea mai mare pulsație este : $\omega_b = 4 \text{ rad/s}$.

- lacksquare $\omega_s=2\omega_b=8 \text{ rad/s}, \ T=2\pi/\omega_s=0.78 \text{s}.$
- lacksquare $\omega_s=10\omega_b=40$ rad/s, $T=2\pi/\omega_s=0.157$ s.



Eșantionare. Efectul alias

- Dacă un semnal este eșantionat sub limita indicată de Shannon, poate rezulta un semnal alias de frecvență mai joasă.
- Exemplu: u(t) = cos(2t), și u(t) = cos t + cos 2t + cos 4t, pulsația de eșantionare: $\omega_s = 1.5\omega_b$.
- Aparent, semnalul eșantionat are o formă diferită, cu frecvență mai joasă. Acest semnal se numește alias.





Eșantionare în controlul sistemelor

- Sunt disponibile mai multe posibilități.
- Este mai degrabă o problemă de experiență decât o procedură exactă.
- Teorema lui Shannon dă de obicei o limită inferioară a frecvenței de eșantionare.
- Alegeți pulsația de eșantionare ca:

$$6\omega_b < \omega_s < 25\omega_b$$

(2 - 9 eșantioane pe durata timpului de creștere al răspunsului la treaptă)

■ De exemplu, pentru un sistem de ordinul 1 $G_1(s) = \frac{1}{T_0 s + 1}$, perioada de eșantionare poate fi aleasă ca:

$$\frac{T_0}{4} < T_s < T_0$$



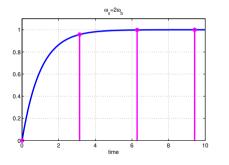
$$G_1(s) = rac{1}{T_0 s + 1}, \quad G_2(s) = rac{1}{rac{1}{\omega_n^2} s^2 + rac{2\zeta}{\omega_n} s + 1}$$

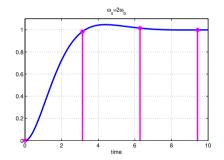
- Pentru $T_0=1$, $\zeta=0.7$ și $\omega_n=1$ lățimea de bandă poate fi aproximată cu $\omega_{b1}=1/T_0$ and $\omega_{b2}=\omega_n$.
- Teorema lui Shannon:

$$\omega_{s1} = 2\omega_{b1} = \frac{2\pi}{T_s}, \quad T_s = \frac{2\pi}{2\omega_{b1}} = \frac{2\pi T_0}{2} = \pi T_0$$

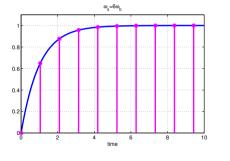
$$\omega_{s2} = 2\omega_{b2} = \frac{2\pi}{T_s}, \ T_s = \frac{2\pi}{2\omega_{b2}} = \frac{2\pi}{2\omega_n} = \frac{\pi}{\omega_n}$$

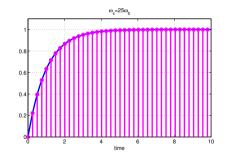
Teorema lui Shannon: $\omega_s = 2\omega_b$. Răspunsul la treaptă este:



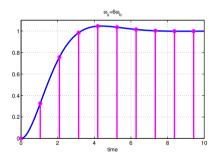


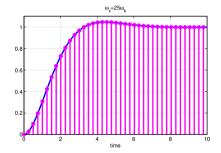
Pentru sistemul de ordinul 1: $\omega_{s1}=6\omega_{b1}$ ($T_s\approx T_0=1$) sau $\omega_{s1}=25\omega_{b1}$ ($T_s\approx \frac{T_0}{4}=0.25$)



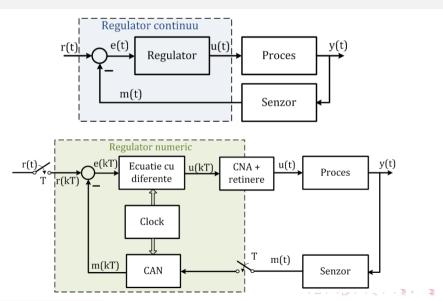


Pentru sistemul de ordinul 2 $\omega_{s2}=6\omega_{b2}$ sau $\omega_{s2}=25\omega_{b2}$

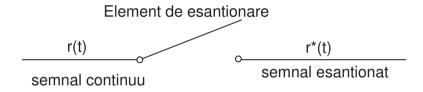




Control continuu vs. control numeric - din nou



Un **element de eșantionare** este un contact care se închide la fiecare T secunde pt un interval de timp foarte scurt.



Dacă intrarea este r(t) și ieșirea $r^*(t)$ unde nT este timpul de eșantionare curent iar valoarea curentă a lui $r^*(t)$ este r(nT):

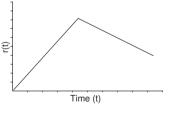
$$r^*(t) = r(nT) \cdot \delta(t - nT)$$

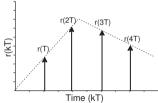
unde δ este funcția impuls ideal.



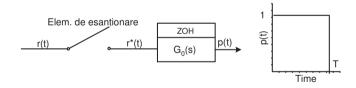
 $r^*(t)$ serie de impulsuri care încep la t=0, despărțite de T secundeși de amplitudine $r^*(kT)$.

$$r^*(t) = \sum_{k=0}^{\infty} r(kT)\delta(t-kT)$$



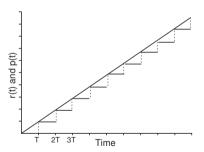


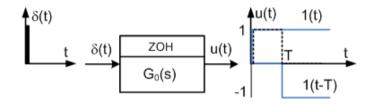
- Un convertor numeric-analogic CNA convertește semnalul eșantionat $r^*(t)$ într-un semnal continuu p(t) se reprezintă printr-un **element de reținere de ordinul zero** (ZOH)
- (Figura) Un element de eşantionare şi un ZOH (stânga); răspunsul unui ZOH pentru un impuls (dreapta):



ZOH - ia valoarea lui r(kT) și o menține constantă pentru $kT \le t \le (k+1)T$.

- Un element de eșantionare și un ZOH pot urmări un semnal de intrare cu precizie dacă T este mic în comparație cu variația semnalului.
- lacktriangle (Figura) Răspunsul unui elem. de eșantionare și ZOH pentru o intrare rampă r(t)=t





(intrare: $u(t) = \delta(t)$, ieșire: y(t) = 1(t) - 1(t - T), 1(t) = treaptă unitară) Funcția de transfer a unui ZOH:

$$G_0(s) = \frac{Y(s)}{U(s)} = \frac{1}{s} - \frac{1}{s}e^{-sT} = \frac{1 - e^{-sT}}{s}$$

Transformata z

leşirea unui element de eşantionare ideal $r^*(t)$ =serie de impulsuri cu amplitudinea r(kT):

$$r^*(t) = \sum_{k=0}^{\infty} r(kT)\delta(t - kT), \quad t > 0$$

$$L[r^*(t)] = \sum_{k=0}^{\infty} r(kT)e^{-ksT}, \quad z = e^{sT}$$

⇒ Transformata z:

$$Z[r(t)] = Z[r^*(t)] = \sum_{k=0}^{\infty} r(kT)z^{-k}$$

Tabel cu transformate Z

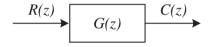
Domeniu timp	Transformata Laplace	Transformata Z
f(t)	$F(s) = \mathcal{L}[f(t)] = \int_{-\infty}^{\infty} f(t)e^{-st}dt$	$F(z) = \mathcal{Z}[f(t) _{t=kT}] = \sum_{k=0}^{\infty} f(kT)z^{-k}$
$\delta(t)$	1	1
1	1 - s	$\frac{z}{z-1}$ Tz
t	$\frac{1}{s^2}$	$\frac{Tz}{(z-1)^2}$
e^{-at}	$\frac{1}{s+a}$	$\frac{z}{z - e^{-aT}}$ $z \sin aT$
sin at	$\frac{a}{s^2+a^2}$	$\overline{z^2-2z\cos aT+1}$
cos at	$\frac{s}{s^2+a^2}$	$\frac{z(z-\cos aT)}{z^2-2z\cos aT+1}$

Proprietăile transformatei Z

Proprietate	Timp discret	Domeniu-z
	f(kT)	$F(z) = \mathcal{Z}[f(kT)]$
Liniaritate	$af_1(kT) + bf_2(kT)$	$aF_1(z) + bF_2(z)$
Deplasare la dreapta cu T	f((k-1)T)	$z^{-1}F(z)$
Deplasare la dreapta cu	f((k-n)T)	$z^{-n}F(z)$
Deplasare la stânga cu <i>T</i>	f((k+1)T)	zF(z)-zf(0)
Deplasare la stânga cu <i>nT</i>	f((k+n)T)	$z^n F(z) - \sum_{i=0}^{n-1} f(iT) z^{k-i}$
Prima diferentă	f(kT) - f((k-1)T)	$(1-z^{-1})F(z)$
Teorema valorii finale)	$f(\infty) = \lim_{k \to \infty} f(kT)$	$\lim_{\substack{z \to 1 \ \text{sunt in cercul unitate}}} (z-1)F(z)$ dacă polii lui $(z-1)F(z)$

Funcția de transfer in z

Funcția de transfer in z - schema bloc



Dacă C(z) este ieșirea în z a semnalului de ieșire, și intrarea este $R(z) \Rightarrow$ funcția de transfer în z este

$$\frac{C(z)}{R(z)}=G(z)$$

Transformarea funcțiilor de transfer din s în z. 1 - ZOH

- Prima abordare pentru calculul unei funcții de transfer se bazează pe transformarea Z a funcției de transfer in s.
- Se dă o funcție de transfer în s: G(s). Transformata sa în z se obține din:

$$G(z) = Z \{G_0(s)G(s)\} = Z \left\{ \frac{1 - e^{-sT}}{s} G(s) \right\}$$

$$G(z) = (1 - z^{-1})Z \left\{ \frac{G(s)}{s} \right\}$$

unde $G_0(s)$ - funcția de transfer a ZOH și T - perioada de eșantionare.

■ S-au utilizat următoarele proprietăți ale transformatelor Laplace si Z:

$$\mathcal{L}[x(t-T)] \to e^{-sT}X(s); \qquad Z[x(t-T)] \to z^{-1}X(z)$$



Transformarea funcțiilor de transfer din s în z. 2 - Aproximarea Euler

- Variabila z se poate aproxima prin diferite substituții pentru s în funcția de transfer a sistemului continuu.
- Comparație: înmulțirea cu s = derivare în timp; înmulțirea cu $z^{-1} =$ întârziere cu o perioadă de eșantionare a semnalului discret.
- Obs. derivata în timp la un moment kT se poate aproxima cu:

$$\frac{de}{dt}\mid_{kT} = \frac{e(kT) - e((k-1)T)}{T}$$

In domeniul z, unde $e(kT) \rightarrow E(z)$:

$$\frac{E(z) - E(z) \cdot z^{-1}}{T} = E(z) \frac{1 - z^{-1}}{T} \implies s = \frac{1 - z^{-1}}{T}$$

Transformarea funcțiilor de transfer din s în z. 3 - Tustin

■ Substituția Tustin, numită și transformarea biliniară:

$$s = \frac{2(z-1)}{T(z+1)}$$
 or $s = \frac{2(1-z^{-1})}{T(1+z^{-1})}$

 O substituţie mai complicată poate aproxima mai bine comportamentul unui regulator analogic utilizând o perioadă de eşantionare mai mare.

Funcții de transfer în z. Exemplu

Se consideră un sistem continuu cu funcția de transfer:

$$G(s)=\frac{1}{s+4}$$

■ Vom determina mai întâi funcția de transfer in z cu metoda care utilizează elementul de reținere de ordinul 0 (ZOH):

$$G_1(z) = Z\{G_0(s)G(s)\} = Z\{\frac{1 - e^{-sT}}{s} \frac{1}{s+4}\} = (1 - z^{-1})\frac{1}{4}Z\{\frac{1}{s} - \frac{1}{s+4}\}$$

■ Din tabel se determină transformatele z ale funcțiilor elementare:

$$G_1(z) = \frac{z-1}{z} \frac{1}{4} \left(\frac{z}{z-1} - \frac{z}{z-e^{-4T}} \right) = \frac{1}{4} \frac{1-e^{-4T}}{z-e^{-4T}}$$

Funcții de transfer în z. Exemplu

• Cu substituția Euler $s = \frac{1 - z^{-1}}{T}$, funcția de transfer in z este:

$$G_2(z) = \frac{1}{\frac{1-z^{-1}}{T}+4} = \frac{T}{1+4T-z^{-1}}$$

■ Utilizând substituția Tustin, funcția de transfer in z este:

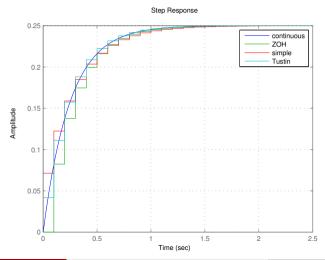
$$G_3(z) = \frac{1}{\frac{2(1-z^{-1})}{T(1+z^{-1})} + 4} = \frac{T(1+z^{-1})}{2+4T+(4T-2)z^{-1}}$$

■ Pentru T = 0.1, funcțiile de transfer (scrise în termenii variabilei z în loc de z^{-1}) în cele trei cazuri sunt:

$$G_1(z) = \frac{0.08242}{z - 0.6703}, \quad G_2(z) = \frac{0.1z}{1.4z - 1}, \quad G_3(z) = \frac{0.04167z + 0.04167}{z - 0.6667}$$

Funcții de transfer în z. Exemplu

Răspunsul la semnal de intrare treaptă, simulat, în cele trei cazuri este:



Transformarea inversă - Metoda seriilor de puteri infinite

Exemplu. Dacă transformata z a unui semnal se obține în forma:

$$X(z) = \frac{z^2}{z^2 - 1.36z + 0.36},$$

prin împărțirea polinomului de la numărător la polinomul de la numitor se obține:

$$X(z) = z^2$$
 : $(z^2 - 1.36z + 0.36) = 1 + 1.36z^{-1} + 1.5z^{-2} + \dots$

Dacă se compară acest rezultat cu definiția transformatei z:

$$X(z) = \sum_{k=0}^{\infty} x(kT)z^{-k} = x(0)z^{0} + x(T)z^{-1} + x(2T)z^{-2} + \dots$$

se observă că:

$$x(0) = 1$$
, $x(T) = 1.36$, $x(2T) = 1.5$, etc

Transformarea inversă - Metoda ecuațiilor cu diferențe

Se consideră un sistem în forma:

$$G(z) = \frac{Y(z)}{X(z)} = \frac{b_0 + b_1 z^{-1} + \dots + b_m z^{-m}}{1 + a_1 z^{-1} + \dots + a_n z^{-n}}$$

unde a_i și b_i sunt coeficienti reali.

Rezultă:

$$Y(z)(1+a_1z^{-1}+\cdots+a_nz^{-n})=X(z)(b_0+b_1z^{-1}+\cdots+b_mz^{-m})$$

sau

$$Y(z) = -(a_1 z^{-1} + a_2 z^{-2} + \dots + a_n z^{-n}) Y(z) + (b_0 + b_1 z^{-1} + b_2 z^{-2} + \dots + b_m z^{-m}) X(z)$$

$$Y(z) = -a_1 z^{-1} Y(z) + a_2 z^{-2} Y(z) + \dots + a_n z^{-n} Y(z) + b_0 X(z) + b_1 z^{-1} X(z) + \dots + b_m z^{-m} X(z)$$

Transformarea inversă - Metoda ecuațiilor cu diferențe

Utilizând proprietatea:

$$Z[f(kT - T)] = z^{-1}F(z)$$
, unde $F(z) = Z[f(kT)]$

ecuatia obtinută anterior se poate exprima ca o ecuatie cu diferente de forma:

$$y(kT) = -a_1y((k-1)T) + a_2y((k-2)T) + \cdots + b_0x(kT) + b_1x((k-1)T) + b_2x((k-2)T) + \cdots$$

Sau cu o notatie simplificată:

$$y_k = -a_1y_{k-1} + a_2y_{k-2} + \dots + b_0x_k + b_1x_{k-1} + b_2x_{k-2} + \dots$$

unde s-a notat valoarea semnalului la timpul kT prin indicele k (și similar, (k-1)T cu indicele k-1, etc.)



Obtinerea ecuatiei cu diferente. Exemplu

Se consideră o funcție de transfer:

$$G(z) = \frac{Y(z)}{X(z)} = \frac{z}{z - 0.368}$$

Împărțim numărătorul și numitorul funcției de transfer cu z la cea mai mare putere din funcția de transfer si obtinem:

$$\frac{Y(z)}{X(z)} = \frac{1}{1 - 0.368z^{-1}}$$

sau

$$(1 - 0.368z^{-1})Y(z) = X(z)$$
 sau $Y(z) = 0.368z^{-1}Y(z) + X(z)$

care se poate exprima ca o ecuație cu diferențe:

$$y_k = 0.368y_{k-1} + x_k$$

Dacă primele eșantioane sunt cunoscute, valorile lui y_k se determină printr-o procedură iterativă.

Analiza sistemelor discrete

Corespondența între planul s și planul z

Planul s și planul z sunt legate de o transformare conformă dată de:

$$z = e^{sT} = e^{(\sigma + j\omega)T} = e^{\sigma T} \cdot e^{j\omega T}$$

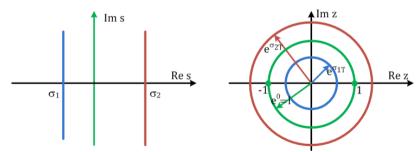
unde T este perioada de eșantionare și:

$$Re[s] = \sigma, \quad Im[s] = j\omega$$

$$|z| = e^{\sigma T}, \ \angle z = \omega T$$

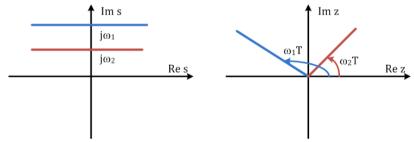
Corespondența între planul s și planul z

- Punctul s = 0 este transformat in planul z in $z = e^0 = 1$
- Toate numerele complexe $s = \sigma + j\omega$ cu partea reală σ constantă sunt transformate in planul z in cercuri cu centrul in origine și raza $e^{\sigma T}$.



Corespondența între planul s și planul z

- Un număr complex imaginar $s=+j\omega \rightarrow z=e^{j\omega T}$: punct complex in planul z cu faza ωT .
- Dacă $\omega T \to \pi$, punctul ajunge in planul z in -1, astfel descrie o jumătate de cerc. Dacă $\omega T \to -\pi$ se obtine cealaltă jumătate de cerc.
- Numerele complexe $s = \sigma + j\omega$ cu aceeași parte imaginară $j\omega$ sunt transformate in linii radiale cu unghiul constant ωT fată de axa reală.



Analiza stabilității in planul z

• Un sistem liniar și continuu este stabil dacă toti polii functiei de transfer G(s) sunt localizati in semiplanul stâng al planului s. Planul s și planul z sunt legate de transformarea:

$$z = e^{sT} = e^{(\sigma + j\omega)T}$$

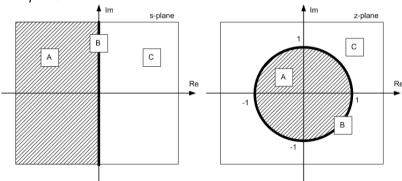
sau

$$|z| = e^{\sigma T}, \quad \angle z = \omega T$$

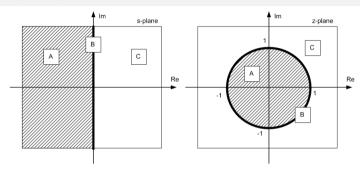
- In semiplanul stâng al planului s, partea reală a lui s, $\sigma < 0 \Rightarrow$ modulul lui z este intre 0 și 1: $0 < e^{\sigma T} < 1$.
- Axa imaginară a planului s corespunde cercului unitate in planul z, iar interiorul cercului unitate in planul z corespunde semiplanului stâng al planului s.

Analiza stabilității in planul z

Un sistem discret este stabil dacă toti polii functiei de transfer G(z) sunt localizati in interiorul cercului unitate in planul z.



Analiza stabilității in planul z



- Numerele complexe cu partea reală negativă $\sigma < 0$ (semiplanul staâng al planului s, regiunea A) se transformă in interiorul cercului unitate din planul z.
- Numerele complexe de pe axa imaginară, $j\omega$, (regiunea B) au partea reală $\sigma=0$ și corespund punctelor de pe circumferina cercului unitate in planul z.
- Numerele complexe cu partea reală pozitivă $\sigma > 0$ sunt localizate in semiplanul drept al planului s (regiunea C). Modulul punctelor corespunzatoare din planul z este $e^{\sigma T} > 1$, astfel acestea sunt in exteriorul cercului unitate in planul z. $\sigma = \sigma = 0$

Sisteme discrete - analiza stabilității. Sumar

Un sistem discret cu functia de transfer G(z) este:

- stabil dacă toti polii functiei de transfer sunt localizati in interiorul cercului unitate in planul z,
- instabil dacă există poli in exteriorul cercului unitate și/sau există poli cu ordinul de multiplicitate mai mare decât 1 localizati pe circumferinta cercului unitate,
- la limita de stabilitate dacă polii cu ordin de multiplicitate 1 sunt pe cercul unitate și toti ceilalti poli (dacă există) se află in interiorul cercului unitate.

Sisteme discrete - analiza stabilității. Exemple

- Un sistem stabil: $G_1(z) = \frac{z}{4z^2 1}$ cu polii: $z_1 = \frac{1}{2}$, $z_2 = -\frac{1}{2}$ $|z_1| = |z_2| = \frac{1}{2} < 1$ polii sunt in interiorul cercului unitate.
- Un sistem instabil: $G_2(z) = \frac{z}{z^2 + 2z + 2}$ cu polii $z_1 = -1 + j$, $z_2 = -1 j$ $|z_1| = |z_2| = \sqrt{2} > 1$ polii sunt in exteriorul cercului unitate.
- Un sistem la limita de stabilitate: $G_3(z) = \frac{z}{2z^2 z 1}$ cu polii $z_1 = 1$, $z_2 = -\frac{1}{2}$ $|z_1| = 1$ și $|z_2| = \frac{1}{2} < 1$ un pol pe cercul unitate, iar al doilea in interior.
- Un sistem instabil: $G_4(z) = \frac{z}{z^2 + 3z + 2}$ cu polii $z_1 = -1$, $z_2 = -2$ $|z_1| = 1$ și $|z_2| = 2 > 1$ un pol pe cercul unitate, iar al doilea in exterior.

