### Fondamenti di Automatica – AA2018/19

### Argomenti teorici oggetto di domande

#### Valerio Nappi

- 1. Stabilità: definizioni, stabilità interna, stabilità alla Lyapunov.
- 2. Relazione tra stabilità e autovalori: teoremi.
- 3. Criterio di Routh: enunciato.
- 4. Teoremi del valore iniziale e finale.
- 5. Teorema della risposta in frequenza e suo corollario.
- 6. Sistemi di controllo in anello aperto: stabilità, realizzabilità, robustezza.
- 7. Criterio di Nyquist.
- 8. Criterio di Bode.
- 9. Regolatori PID: struttura e anti-windup.
- 10. Teorema di Shannon, filtro anti aliasing.
- 11. Stabilità dei sistemi a tempo discreto.

# 1 Stabilità: definizioni, stabilità interna, stabilità alla Lyapunov

Sia x t=f(x t , u t ) con u t=u costante per  $t\geq 0$ . Sia inoltre  $x_{0,n}$  il movimento nominale del sistema, e x  $0=x_{0,p}\neq x_{0,e}$  il movimento perturbato. Il movimento si dice stabile se:

Il sistema si dice instabile se non è stabile. Il sistema si dice asintoticamente stabile se  $\lim_{t\to\infty} \bigl\|x_p(t)-x_{0,e}\bigr\| = 0.$ 

#### 1.1 Teorema di Lyapunov

Sia  $x \in \mathbb{R}^n$  e sia  $v(x) \in C^1(\mathbb{R})$ . Si dice:

- v(x) definita positiva in x se v(x) = 0 e  $v(x) > 0 \ \forall x \in B_r(x)$
- $\bullet \, v(x)$ semi definita positiva in x se  $v \, | x | = 0$  e  $v \, | x | \geq 0 \, \, \forall x \in B_r(x)$
- v(x) definita negativa in x se v(x) = 0 e  $v(x) < 0 \ \forall x \in B_r(x)$
- v(x) semi definita negativa in x se v(x) = 0 e  $v(x) \le 0$   $\forall x \in B_r(x)$

Dato allora x = f(x)  $t.c. f(x) \in C^1(B_r(x))$  con x equilibrio, se:

- $\exists v(x) \in C^1(B_r(x))$  definita positiva
- v(x) è semidefinita negativa lungo le traiettorie del sistema in  $B_r(x)$

Allora x è un punto di equilibrio stabile.

#### 2 Relazione tra stabilità e autovalori: teoremi

Siano  $\lambda_i$  per i=1,2,3...n gli autovalori di un sistema lineare tempo invariante di ordine n.

#### 2.1 Teorema di asintotica stabilità

Se  $Re \lambda_i < 0 \ \forall i \iff$  il sistema è asintoticamente stabile.

#### 2.2 Teorema di instabilità

Se  $\exists~\lambda_i~t.\,c.\,Re~\lambda_i~>0\Longrightarrow$ il sistema è instabile.

#### 2.3 Teorema di semplice stabilità

Se  $Re \ \lambda_i \le 0 \ \forall i \ e \ \forall \ j \ t. \ c. \ Re(\lambda_j) = 0 \ si \ ha \ mg(\lambda_j) = ma(\lambda_j) \iff$  il sistema è semplicemente stabile.

#### 3 Criterio di Routh: enunciato

Sia A,B,C,D un sistema LTI. Sia inoltre  $\Delta_A \lambda = \alpha_0 \lambda^n + \alpha_1 \lambda^{n-1} + \dots + \alpha_n$  il polinomio caratteristico della matrice A del sistema.

Sia la tabella di Routh definita come:

$$\begin{array}{ccccc} \alpha_0 & \alpha_2 & \alpha_4 \\ \alpha_1 & \alpha_3 & \alpha_5 \\ h_1 & h_2 & 0 \\ k_1 & k_2 & 0 \\ l_1 & 0 & 0 \\ m_1 & 0 & 0 \end{array}$$

Dove, in generale:

$$h_2 = - \ \frac{1}{\alpha_1} det \begin{bmatrix} \alpha_0 & \alpha_4 \\ \alpha_1 & \alpha_5 \end{bmatrix}$$

Il sistema è A.S.  $\iff$  tutti gli elementi della prima colonna della tabella di Routh sono concordi e diversi da zero.

#### 4 Teoremi del valore iniziale e finale

Data la trasformata di Laplace F(s) di una funzione f(t), si ha che:

$$\lim_{t\to 0} f(t) = \lim_{s\to \infty} sF(s)$$

$$\lim_{t\to\infty}f(t)=\ \lim_{s\to 0}sF(s)$$

### 5 Teorema della risposta in frequenza e suo corollario

Sia  $u t = U \sin(\omega_0 t + \varphi)$  e sia (A, B, C, D) un sistema LTI senza autovalori in  $\omega_0$ .

Allora  $\exists ! \ x \ 0 = (j\omega_0 I - A)^{-1}B$  tale che  $y \ t = Y \sin(\omega_0 t + \Psi)$ , con  $Y = |G(j\omega_0)|U$  e  $\Psi = \varphi + \measuredangle [G(j\omega_0)]$ 

#### 5.1 Corollario

Se (A, B, C, D) è asintoticamente stabile:

$$y \ t \rightarrow y \ t \ per \ t \rightarrow \infty \ \forall x(0)$$

## 6 Sistemi di controllo in anello aperto: stabilità, realizzabilità, robustezza

È possibile realizzare sistemi di controllo in anello aperto. Nonostante questo, i sistemi di controllo in anello aperto presentano alcune criticità. Siano allora P(s) la fdt del sistema sotto controllo e C(s) la fdt del controllore. Sia inoltre H(s) il trasferimento di un disturbo d(s) all'uscita del controllore.

Risulta evidente che il sistema abbia trasferimento da  $y_0(s)$  a Y(s):

$$\frac{Y s}{y_0 s} = C s P s$$

Si osserva allora che il controllore ideale è:

$$C s = P s^{-1}$$

Questo approccio presenta alcune criticità:

- 1. La soluzione è basata sulle cancellazioni, ma se P s presenta uno zero con Re z > 0, si ha una cancellazione critica, inficiando la stabilità del sistema.
- 2. Se P s ha più poli che zeri, il controllore C(s) non risulta realizzabile
- 3. Nel caso di incertezze sul guadagno di  $P(s)=(\mu\pm\delta)\frac{N(s)}{D(s)}$ , la serie col controllore risulta:

$$F s = C s P s = 1 \pm \delta \frac{N(s)}{D(s)}$$

E quindi un sistema non robusto.

#### 7 Criterio di Nyquist

Si definisce diagramma di Nyquist la curva  $\Gamma$  chiusa nel piano di Gau  $\mathbb B$   $\mathbb B$  di  $L(j\omega)$  per  $-\infty < \omega < +\infty$ , orientata per  $\omega$  crescenti. Il criterio di Nyquist prescrive che, detto p il numero di poli con Re>0, e detto p il numero di giri di  $\Gamma$  attorno a -1, il sistema retroazionato è asintoticamente stabile se e solo se p è ben definito e p.

#### 8 Criterio di Bode

Sia  $L(j\omega)$  la funzione d'anello di un sistema retroazionato. Sia p=0, e il diagramma di bode di  $L(j\omega)$  taglia l'asse degli  $\theta dB$  una sola volta dall'alto al basso.

Il sistema risulta A.S. se e solo se  $\mu > 0$  e  $\varphi_m > 0$ .

### 8.1 Approssimazione del criterio di Bode per sistemi a fase minima

Se  $L(j\omega)$  è a fase minima, il sistema è A.S. se  $L(j\omega)$  taglia l'asse degli 0dB con una pendenza di -20dB/dec.

#### 9 Regolatori PID: struttura e anti-windup

Un regolatore PID è la somma di tre regolatori: proporzionale, integrale e derivativo.

I controllori con componente integrale e un attuatore con azione limitata (che va incontro a fenomeni di saturazione), presentano il problema della carica integrale o windup.

