

POLITECNICO DI MILANO

FONDAMENTI DI AUTOMATICA
(Ingegneria Gestionale)
Prof.ssa Mara Tanelli

Anno Accademico 2015/16

Appello del 01/03/2016

COGNOME.....

NOME

MATRICOLA

FIRMA

- **Consegnare esclusivamente il presente fascicolo.**
- Utilizzare, per la minuta, i fogli bianchi forniti in aggiunta a questo fascicolo.
- Non si possono consultare libri, appunti, dispense, ecc.
- Si raccomandano chiarezza, precisione e concisione nelle risposte.

1. Si consideri il sistema dinamico non lineare e tempo invariante descritto dalle seguenti equazioni

$$\dot{x}_1(t) = -5x_2(t) + (\alpha - 1)x_2(t)u(t)$$

$$\dot{x}_2(t) = 2(x_1(t) - \alpha)^2 - 4x_2^2(t) + u^2(t)$$

$$y(t) = x_1^2(t) + x_1(t)x_2(t),$$

con α parametro reale.

1.1 Si determinino stati e uscite di equilibrio associati all'ingresso $u(t) = \bar{u} = 0, t \geq 0$ in funzione di α .

① EQUILIBRI:
$$\begin{cases} 0 = -5\bar{x}_2 + (\alpha - 1)\bar{x}_2\bar{u} \\ 0 = 2(\bar{x}_1 - \alpha)^2 - 4\bar{x}_2^2 + \bar{u}^2 \end{cases}$$

↓ $\bar{u} = 0$

$$\begin{cases} 0 = -5\bar{x}_2 \rightarrow \bar{x}_2 = 0 \\ \bar{x}_1 = \alpha \end{cases}$$

$$\bar{y} = \bar{x}_1^2 + \bar{x}_1\bar{x}_2 = \alpha^2$$

$$\begin{aligned} (\bar{x}_1, \bar{x}_2) &= (\alpha, 0) \\ \bar{y} &= \alpha^2 \end{aligned}$$

1.2 Si scrivano le equazioni del sistema linearizzato attorno ai punti di equilibrio determinati al punto 1.1.

②
$$\begin{cases} \delta \dot{x}_1 = -5\delta x_2 + (\alpha - 1)\bar{u}\delta x_2 + (\alpha - 1)\bar{x}_2\delta u \\ \delta \dot{x}_2 = 2 \times 2(\bar{x}_1 - \alpha)\delta x_1 - 8\bar{x}_2\delta x_2 + 2\bar{u}\delta u \end{cases}$$

$$\delta y = 2\bar{x}_1\delta x_1 + \bar{x}_2\delta x_1 + \bar{x}_1\delta x_2$$

All'equilibrio si ha:

$$\delta \dot{x}_1 = -5\delta x_2$$

$$\delta \dot{x}_2 = 0$$

$$\delta y = 2\alpha\delta x_1 + \alpha\delta x_2$$

- ② 1.3 Si calcoli il movimento libero di stato e uscita del sistema linearizzato determinato al punto 1.2 associato alle condizioni iniziali $(\delta x_{10}, \delta x_{20}) = (1, 1)$.

Risultato la 2^a ep: $\delta \dot{x}_2 = 0 \rightarrow \delta x_2(t) = e^{0t} \delta x_{20} = 1$

1^a ep $\delta \dot{x}_1 = -5\delta x_2 \rightarrow \delta x_1(t) = \delta x_{10} + \int_0^t e^{d-\tau} (-5) d\tau$

$$= \delta x_{10} - 5t = 1 - 5t, t \geq 0$$

$$\delta y = 2\alpha \delta x_1 + \alpha \delta x_2 = 2\alpha + \alpha(1 - 5t) = 3\alpha - 5\alpha t, t \geq 0$$

Si noti che il mov. libero di $\delta x_2(t) \rightarrow \infty$!
 $t \rightarrow \infty$

- ③ 1.4 Si studi la stabilità del sistema linearizzato determinato al punto 1.2 in funzione del parametro α e, se è possibile, si determinino le proprietà di stabilità dei movimenti di equilibrio del sistema non lineare di partenza.

$$A_{LIN} = \begin{bmatrix} 0 & -5 \\ 0 & 0 \end{bmatrix} \quad \forall \alpha$$

Questa matrice ha un autovalore in $\lambda = 0$ doppio
NON REGOLARE

$$Av = \lambda v \rightarrow \begin{cases} -5v_2 = 0 \\ 0 = 0 \end{cases}$$

$$v = \begin{bmatrix} v_1 \\ v_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \text{qualsiasi} \\ 0 \end{bmatrix}$$

\exists 1 solo autovettore lin. indep. associato a $\lambda = 0$

↓
 SISTEMA LINEARIZZATO INSTABILE (coerente con punto 1.3!)

Perché A_{LIN} : $\text{Re}(\lambda_i(A)) \leq 0 \forall i$ e $\exists i: \text{Re}(\lambda_i(A_{LIN})) = 0$
 Non si può concludere nulla sulle stab. del mov. di eq. del sistema non LIN.

2. Si consideri la funzione di trasferimento

$$G(s) = 10 \frac{0.01s + 1}{10s + 1}$$

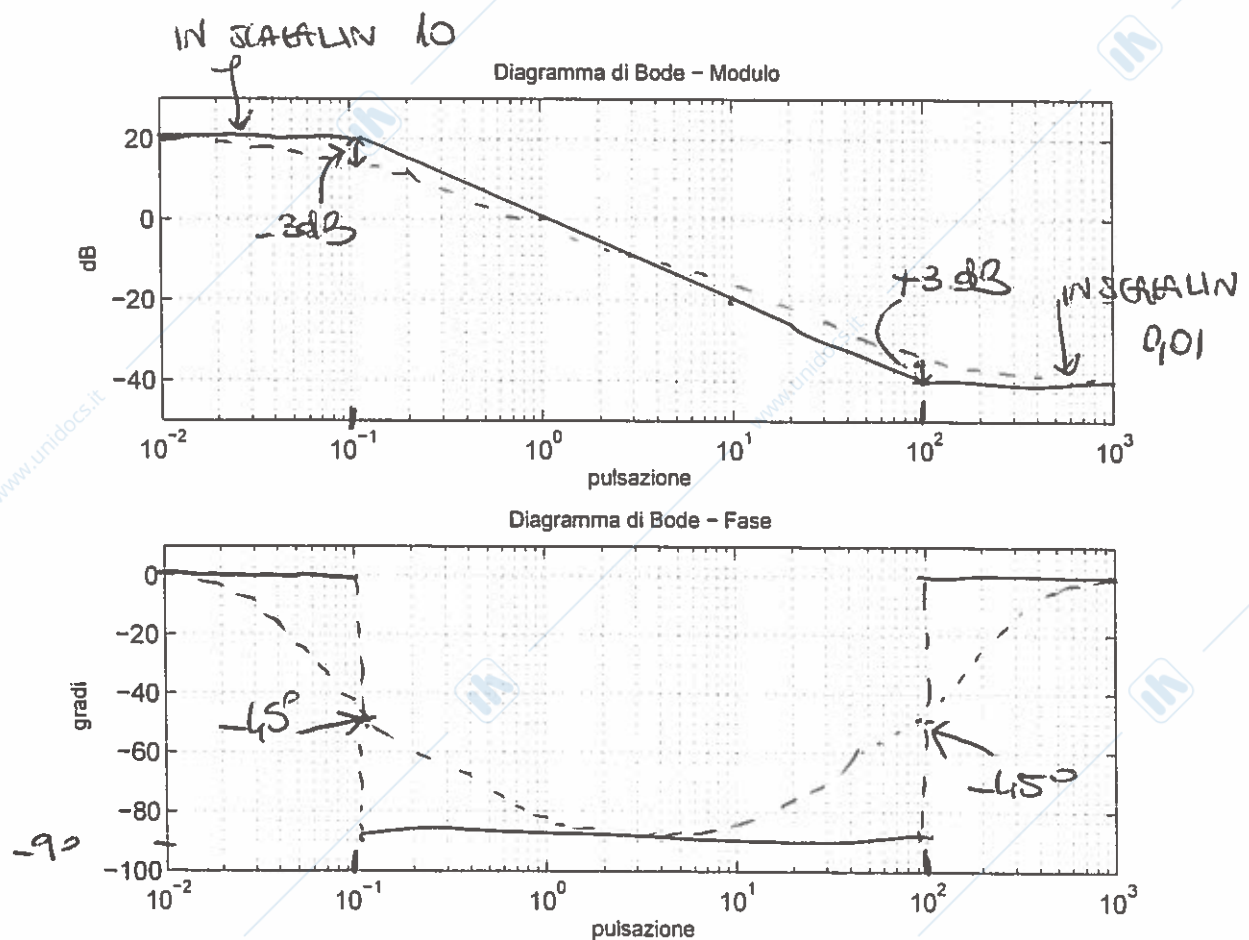
di un sistema lineare tempo invariante senza autovalori nascosti.

2.1 Calcolare guadagno, tipo, poli e zeri di $G(s)$ e studiare la stabilità del sistema con funzione di trasferimento $G(s)$.

TIPO $f = 0$, $M = G(0) = 10$ $z = -\frac{1}{0.01} = -100$
 $p = -\frac{1}{10} = -0.1$

$G(s)$ ha 1 polo e NON ha polo nascosti \rightarrow poiché il polo è a $Re < 0$ il sistema con Fun. $G(s)$ è AS. STABILE

2.2 Tracciare i diagrammi di Bode di modulo e fase della risposta in frequenza associata alla funzione di trasferimento $G(s)$



1

2.3 Tracciare qualitativamente il diagramma polare della risposta in frequenza associata a $G(s)$.

In $\omega=0$
 parte da $G(0) = 10$
 con fase 0°



In $\omega \rightarrow +\infty$
 tende a $0,01$
 con fase 0

3

2.4 Dire, giustificando la risposta, quanto vale l'uscita $y(t)$ di regime del sistema lineare tempo invariante con funzione di trasferimento $G(s)$ associata all'ingresso $u(t) = 2 + 5 \sin(0.1t) + 10 \sin(100t)$.

$y_{1\omega}$: Sist. AS. ST. di tipo $g=0$

$$y_{1\omega} = 2 \times G(0) = 20$$

\downarrow \downarrow \downarrow
 u_1 u_2 u_3

$y_{2\omega}$ e $y_{3\omega}$ si studiano col th. delle MSE. in fase, applicabile perché il sistema è AS. STABILE.

In generale,

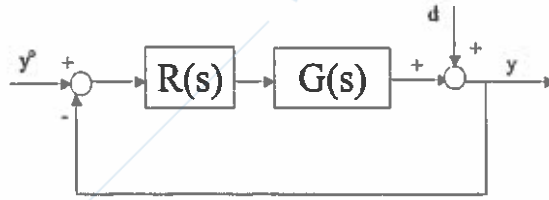
Se $u(t) = A \sin(\omega t)$, $y_{\omega} = A |G(j\omega)| \sin(\omega t + \angle G(j\omega))$

Quindi (Prendendo modulo e fase dai diag. di Bode ~~ES~~), si ha

$$y_{2\omega} = 5 \times \frac{10}{\sqrt{2}} \sin(0,1t - \pi/4)$$

$$y_{3\omega} = 10 \times 0,01 \times \sqrt{2} \sin(100t - \pi/4)$$

3. Si consideri il sistema di controllo in figura

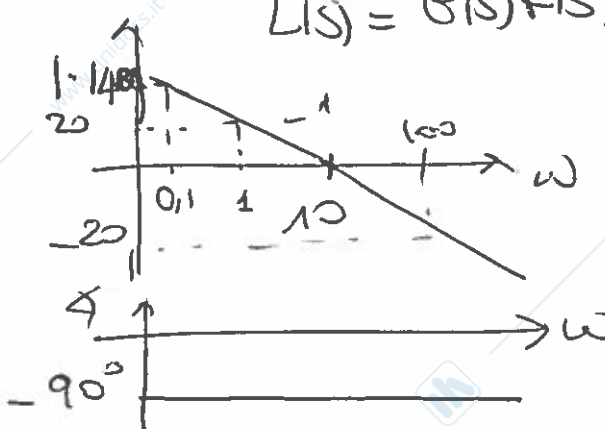


dove $G(s) = \frac{0.01s+1}{10s+1}$ e $R(s) = \frac{10}{s} \frac{10s+1}{0.01s+1}$.

5

3.1 Verificare se il sistema in anello chiuso soddisfa i seguenti requisiti: 1) il sistema in anello chiuso è asintoticamente stabile; 2) l'errore a transitorio esaurito a fronte di $y^*(t) = \pm sca(t)$ è nullo; 3) il modulo dell'errore a transitorio esaurito a fronte di $d(t) = \sin(\omega t)$, $\omega \in [0.1, 1]$ rad/s è $|e_{\infty}| \leq 0.1$; 4) la pulsazione critica del sistema in anello chiuso è $\omega_c \geq 8$ rad/s e 5) il margine di fase è $\varphi_m \geq 70^\circ$.

$$L(s) = G(s)R(s) = \frac{10}{s}$$



① Si ha $P=0$ e $| \angle L(j\omega) | < 180^\circ \forall \omega$
 per calcolo della pendenza FATE
 il sist. in AN. chiuso è AS. ST.

② Verso: $L(s)$ è di tipo 1 così come il segnale $y^*(t)$

③ $d \Rightarrow |e|$: $S(s) = \frac{1}{1+L(s)}$ $|S(j\omega)| \approx \begin{cases} \frac{1}{|L(j\omega)|} & \omega < \omega_c \\ 1 & \omega > \omega_c \end{cases}$

poiché $\omega_c = 10 \frac{\text{rad}}{\text{s}}$, per $\omega \in [0.1, 1]$ il $|L(j\omega)|$ varia tra 40 e 20 dB, avere tra 100 e 10 pertanto il $|S(j\omega)| \leq \frac{1}{10}$ per $\omega \in [0.1, 1]$

- ④ Dai diagrammi di Bode si vede che
- ⑤ $\omega_c \approx 10 \text{ rad/s}$
 $\varphi_m = 180^\circ - |\varphi_c| \approx 90^\circ > 70^\circ$

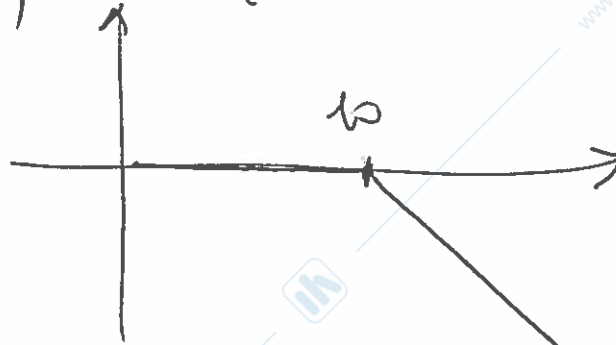
3

3.2 Con riferimento al sistema di controllo progettato al punto precedente dire, giustificando la risposta, quanto vale l'ampiezza dell'uscita $y(t)$ di regime associata all'ingresso $y^o(t) = 1 + 4 \sin(0.1t) - 10 \sin(100t)$ con $d(t) = 0$.

$y^o_3 \downarrow$ Fort tra y^o e $y \bar{e}$ $F(s) = \frac{L(s)}{1+L(s)}$

$$|F(j\omega)| \approx \begin{cases} 1 & \omega < \omega_c \\ |L| & \omega > \omega_c \end{cases}$$

$|F|$



Testare risp. in freq applicabile perché ω dist. in AN, ANUP e AS. ST.

Quindi $y_{1\omega} = 1$ ($e_{1\omega} = 1$ per y^o e salino, quindi $y_{1\omega} = y^o$)

$$y_{2\omega} = 4 \cdot |F(j0.1)| \approx 4 \times 1 = 4$$

$$y_{3\omega} = 10 \times |F(j100)| \approx 10 \times |L(j100)| = 10 \times 0.1 = 1$$

4. Con riferimento alla classe dei sistemi dinamici lineari, tempo invarianti e a tempo discreto, descritti dalle equazioni

$$\begin{aligned}x^{(k+1)} &= Ax(k) + Bu(k) \\ y(k) &= Cx(k) + Du(k)\end{aligned}$$

si definisca il concetto di stato di equilibrio. Si determinino poi le espressioni dello stato e dell'uscita di equilibrio associati all'ingresso costante \bar{u} e si mostri sotto quali condizioni essi esistono e sono unici.

Vedi libro/appendi

5. Si definisca il concetto di margine di guadagno, precisandone il significato nell'ambito dello studio dei sistemi di controllo in retroazione.

Vedi libro/appendi