

# Linea Guida Report

## Controlli Automatici - T

### Progetto Tipologia B- Traccia 1

### Controllo di uno scaldatore elettrico

### Gruppo 23

Nobili Giacomo, Raffoni Federico, Roca Marco

Il progetto riguarda il controllo di uno scaldatore elettrico, la cui dinamica viene descritta dalle seguenti equazioni differenziali

$$m_R c_R \frac{dT_R(t)}{dt} = h_R A_R (T_{out}(t) - T_R(t)) + \frac{P_E(t)}{(1 + \kappa T_R(t))} \quad (1a)$$

$$m_A c_A \frac{dT_{out}(t)}{dt} = \dot{m}_A c_A (T_{in} - T_{out}(t)) + h_R A_R (T_R(t) - T_{out}(t)), \quad (1b)$$

dove

- $T_R(t)$  è la temperatura del riscaldatore [C°];
- $T_{out}(t)$  è la temperatura dell'aria in uscita dal riscaldatore [C°];
- $P_E(t)$  è la potenza elettrica fornita [W];
- $T_{in}$  è la temperatura dell'aria in ingresso (ambiente a temperatura costante) [C°];
- $m_R$  è la massa del riscaldatore [kg];
- $c_R$  è il calore specifico del riscaldatore [J/(kg C°)];
- $h_R$  è il coefficiente di convezione tra riscaldatore e aria [m<sup>2</sup>];
- $\kappa$  è il coefficiente di variazione della resistenza con la temperatura [1/C°];
- $m_A$  è la massa dell'aria [kg];
- $c_A$  è il calore specifico dell'aria [J/(kg C°)];
- $\dot{m}_A$  è la portata massica dell'aria [kg/s].

## 1 Espressione del sistema in forma di stato e calcolo del sistema linearizzato intorno ad una coppia di equilibrio

Innanzitutto, esprimiamo il sistema (1) nella seguente forma di stato

$$\dot{x} = f(x, u) \quad (2a)$$

$$y = h(x, u). \quad (2b)$$

Pertanto, andiamo individuare lo stato  $x$ , l'ingresso  $u$  e l'uscita  $y$  del sistema come segue

$$x := \begin{bmatrix} T_R \\ T_{out} \end{bmatrix}, \quad u := P_E, \quad y := T_{out}$$

Coerentemente con questa scelta, ricaviamo dal sistema (1) la seguente espressione per le funzioni  $f$  ed  $h$

$$f(x, u) = \begin{bmatrix} f_1(x, u) \\ f_2(x, u) \end{bmatrix} := \begin{bmatrix} \frac{h_R A_R}{m_{RCR}} x_2 - \frac{h_R A_R}{m_{RCR}} x_1 + \frac{u}{(m_{RCR})(1 + \kappa x_1)} \\ \frac{\dot{m}_A}{m_A} T_{in} - \left( \frac{\dot{m}_A}{m_A} + \frac{h_R A_R}{m_{ACA}} \right) x_2 + \frac{h_R A_R}{m_{ACA}} x_1 \end{bmatrix}$$

$$h(x, u) := x_2$$

Una volta calcolate  $f$  ed  $h$  esprimiamo (1) nella seguente forma di stato

$$\begin{bmatrix} \dot{x}_1 \\ \dot{x}_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \frac{h_R A_R}{m_{RCR}} x_2 - \frac{h_R A_R}{m_{RCR}} x_1 + \frac{u}{(m_{RCR})(1 + \kappa x_1)} \\ \frac{\dot{m}_A}{m_A} T_{in} - \left( \frac{\dot{m}_A}{m_A} + \frac{h_R A_R}{m_{ACA}} \right) x_2 + \frac{h_R A_R}{m_{ACA}} x_1 \end{bmatrix} \quad (3a)$$

$$(3b)$$

$$y = x_2 \quad (3c)$$

Per trovare la coppia di equilibrio  $(x_e, u_e)$  di (3), andiamo a risolvere il seguente sistema di equazioni

$$\begin{cases} f_1(x_e, u_e) = 0 \\ f_2(x_e, u_e) = 0 \end{cases} \implies \begin{cases} \frac{h_R A_R}{m_{RCR}} (x_{2e} - x_{1e}) + \frac{u_e}{(m_{RCR})(1 + \kappa x_{1e})} = 0 \\ \frac{\dot{m}_A}{m_A} T_{in} - \left( \frac{\dot{m}_A}{m_A} + \frac{h_R A_R}{m_{ACA}} \right) x_{2e} + \frac{h_R A_R}{m_{ACA}} x_{1e} = 0 \end{cases} \quad (4)$$

In particolare sono noti gli equilibri per lo stato  $(x_{1e}, x_{2e})$  e dobbiamo ricavare  $u_e$  in relazione ad essi. Possiamo ottenere il risultato dalla prima equazione isolando  $u_e$ . Procedendo con i calcoli otteniamo:

$$u_e = h_R A_R (x_{1e} - x_{2e}) (1 + \kappa x_{1e})$$

Infine, sostituendo i parametri, la coppia di equilibrio risulta:

$$x_e := \begin{bmatrix} 200 \text{ }^\circ\text{C} \\ 28.8136 \text{ }^\circ\text{C} \end{bmatrix}, \quad u_e = 1.0785 \cdot 10^3 \text{ W}. \quad (5)$$

Definiamo le variabili alle variazioni  $\delta x$ ,  $\delta u$  e  $\delta y$  come

$$\delta x \approx x(t) - x_e, \quad \delta u \approx u(t) - u_e, \quad \delta y \approx y(t) - y_e.$$

L'evoluzione del sistema espressa nelle variabili alle variazioni può essere approssimativamente descritta mediante il seguente sistema lineare

$$\delta \dot{x} = A \delta x + B \delta u \quad (6a)$$

$$\delta y = C \delta x + D \delta u, \quad (6b)$$

dove le matrici  $A$ ,  $B$ ,  $C$  e  $D$  vengono calcolate come

$$A = \begin{bmatrix} \left. \frac{\partial f_1(x, u)}{\partial x_1} \right|_{x_e, u_e} & \left. \frac{\partial f_1(x, u)}{\partial x_2} \right|_{x_e, u_e} \\ \left. \frac{\partial f_2(x, u)}{\partial x_1} \right|_{x_e, u_e} & \left. \frac{\partial f_2(x, u)}{\partial x_2} \right|_{x_e, u_e} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -\left(\frac{h_R A_R}{m_{RCR}} + \frac{1}{m_{RCR}} \frac{u_e \kappa}{(1 + \kappa x_{1e})^2}\right) & \frac{h_R A_R}{m_{RCR}} \\ \frac{h_R A_R}{m_{ACA}} & -\frac{h_R A_R}{m_{ACA}} - \frac{\dot{m}_A}{m_A} \end{bmatrix} \quad (7a)$$

$$= \begin{bmatrix} -0.044 & -0.0035 \\ -0.0428 & -1.9640 \end{bmatrix} \quad (7b)$$

$$(7c)$$

$$B = \begin{bmatrix} \left. \frac{\partial f_1(x, u)}{\partial u} \right|_{x_e, u_e} \\ \left. \frac{\partial f_2(x, u)}{\partial u} \right|_{x_e, u_e} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \frac{1}{(m_{RCR})(1 + \kappa x_{1e})} \\ 0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0.5624 \cdot 10^{-3} \\ 0 \end{bmatrix}, \quad (7d)$$

$$(7e)$$

$$C = \begin{bmatrix} \left. \frac{\partial h(x, u)}{\partial x_1} \right|_{x_e, u_e} & \left. \frac{\partial h(x, u)}{\partial x_2} \right|_{x_e, u_e} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 \end{bmatrix} \quad (7f)$$

$$(7g)$$

$$D = \begin{bmatrix} \left. \frac{\partial h(x, u)}{\partial u} \right|_{x_e, u_e} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 \end{bmatrix} \quad (7h)$$

## 2 Calcolo Funzione di Trasferimento

In questa sezione, andiamo a calcolare la funzione di trasferimento  $G(s)$  dall'ingresso  $\delta u$  all'uscita  $\delta y$  mediante la seguente formula

$$G(s) = C \frac{adj(sI - A)}{det(sI - A)} B + D$$

Procediamo per passi e calcoliamo prima il determinante di  $sI - A$ :

$$det(sI - A) = \left(s + \frac{h_R A_R}{m_{RCR}} + \frac{u_e \kappa}{(m_{RCR})(1 + \kappa x_{1e})^2}\right) \left(s + \frac{\dot{m}_A}{m_A} + \frac{h_R A_R}{m_{ACA}}\right) - \frac{(h_R A_R)^2}{m_A m_{RCR} m_{ACA}}$$

poi la matrice aggiunta di  $sI - A$ . Visto che quest'ultima è una matrice  $2 \times 2$ , vale la seguente:

$$adj \left( \begin{bmatrix} a & b \\ c & d \end{bmatrix} \right) = \begin{bmatrix} d & -b \\ -c & a \end{bmatrix}$$

e quindi:

$$adj(sI - A) = \begin{bmatrix} s + \frac{\dot{m}_A}{m_A} + \frac{h_R A_R}{m_{ACA}} & \frac{h_R A_R}{m_{RCR}} \\ \frac{h_R A_R}{m_{ACA}} & s + \frac{h_R A_R}{m_{RCR}} \frac{u_e \kappa}{(m_{RCR})(1 + \kappa x_{1e})^2} \end{bmatrix}$$

Mettendo tutto insieme abbiamo:

$$G(s) = \frac{1}{\det(sI - A)} \begin{bmatrix} 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} s + \frac{\dot{m}_A}{m_A} + \frac{h_RA_R}{m_{ACA}} & \frac{h_RA_R}{m_{RCR}} \\ \frac{h_RA_R}{m_{ACA}} & s + \frac{h_RA_R}{m_{RCR}} \frac{u_e \kappa}{(m_{RCR})(1 + \kappa x_{1e})^2} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \frac{1}{(m_{RCR})(1 + \kappa x_{1e})} \\ 0 \end{bmatrix}$$

Infine, sostituendo i parametri e svolgendo i calcoli si ottiene la funzione di trasferimento del sistema:

$$G(s) = \frac{2.407 \cdot 10^{-5}}{s^2 + 1.968s + 8.509 \cdot 10^{-3}} \quad (8)$$

Dunque il sistema linearizzato (6) è caratterizzato dalla funzione di trasferimento (8) con **2 poli** e **nessuno zero**. I poli (indicati con  $p_1$  e  $p_2$ ) sono i seguenti:

$$\begin{aligned} p_1 &= -1.9641 \\ p_2 &= -0.0043 \end{aligned}$$

In Figura 1 mostriamo il corrispondente diagramma di Bode.

## Analisi in Frequenza

Consideriamo la funzione di trasferimento:

$$G(s) = \frac{2.407 \cdot 10^{-5}}{s^2 + 1.968s + 8.509 \cdot 10^{-3}} \quad (9)$$

Per passare al dominio della frequenza, sostituiamo  $s$  con  $j\omega$ :

$$G(j\omega) = \frac{2.407 \cdot 10^{-5}}{(j\omega)^2 + 1.968(j\omega) + 8.509 \cdot 10^{-3}} \quad (10)$$

Notiamo che ci troviamo nel caso di un sistema del secondo ordine (due poli a parte reale negativa). Di conseguenza il sistema si comporta come un filtro passa-basso reale.

Il guadagno statico si mantiene costante fino a quando la frequenza raggiunge il modulo del polo più vicino all'origine, ovvero  $\omega = 0.0043$  rad/s. A questa frequenza, il polo  $p_2$  introduce una pendenza di  $-20$  dB/decade nel diagramma delle ampiezze. Dopo che anche il secondo polo si manifesta ad  $\omega = 1.9641$  rad/s avremo una pendenza di  $-40$  dB/decade.

Per quanto riguarda il diagramma della fase, vediamo che presenta due curvature principali, in corrispondenza dei due poli, per poi assestarsi a frequenze alte su  $-180^\circ$ .

## 3 Mappatura specifiche del regolatore

Le specifiche da soddisfare sono le seguenti:

../figs/G\_diagram.pdf

Figura 1: Diagramma di Bode del sistema.

**Specifica 1:** Errore a regime  $|e_\infty| \leq e^* = 0.001$  in risposta ad un gradino  $w(t) = W \cdot 1(t)$  e  $d(t) = D \cdot 1(t)$  con ampiezze  $W \leq 50$  e  $D \leq 2$

Sappiamo che

$$e_\infty = \lim_{t \rightarrow \infty} e(t) = \lim_{s \rightarrow 0} sE(s) = \lim_{s \rightarrow 0} sS(s) \left( \frac{W}{s} + \frac{D}{s} \right) = (W + D) \lim_{s \rightarrow 0} S(s)$$

Vista l'assenza di poli in  $s = 0$ , il limite di  $S(s)$  per  $s \rightarrow 0$  vale  $\frac{1}{1+\mu}$ , e quindi

$$e_\infty = \frac{W + D}{1 + \mu} \approx \frac{W + D}{\mu} \leq e^*$$

e isolando  $\mu$

$$\mu = L(0) \geq \frac{D^* + W^*}{e^*} = 5.2 \cdot 10^4$$

Abbiamo quindi ottenuto la prima condizione:

$$\mu \geq 5.2 \cdot 10^4$$

**Specifica 2:** Margine di fase  $M_f \geq 40^\circ$

**Specifica 3:** Sovraelongazione percentuale massima del 18%, quindi  $S\% \leq 18\%$

Sappiamo che  $S\% \leq S^*$  equivale a richiedere  $\xi \geq \xi^*$ , con  $S^* = e^{\frac{-\pi\xi^*}{\sqrt{1-(\xi^*)^2}}}$ . Procedendo con i calcoli si ottiene:

$$\xi^* = 0.479133 \approx 0.48$$

Essendo  $M_f \geq 100\xi^*$ , allora si ottiene la condizione

$$M_f \geq 48\%$$

La quale, dovendo scegliere la più restrittiva tra la specifica 2 e 3, risulta la condizione da imporre sul margine di fase.

**Specifica 4:** Il tempo di assestamento alla  $\epsilon\% = 1\%$  deve essere inferiore al valore fissato:  $T_a, \epsilon = 0.3s$ .

Ricordando che  $T_{a,1} = 4.6T$  e che  $T = \frac{1}{\xi\omega_c}$ , allora si ottiene che

$$\omega_c \geq \frac{460}{T^*M_f^*} \approx 32 \text{ rad/s}$$

Possiamo concludere che

$$\omega_{c,min} = 32 \text{ rad/s}$$

**Specifica 5:** Il disturbo sull'uscita  $d(t)$ , con banda limitata nel range delle pulsazioni  $[0, 0.1]$  deve essere abbattuto di almeno 60 dB; ciò equivale a:

$$|L(j\omega)|_{dB} \geq 60 \text{ dB} \quad \text{con } \omega \in [\omega_{d,min}, \omega_{d,max}] = [0, 0.1]$$

**Specifica 6:** Il rumore di misura  $n(t)$ , con banda limitata nel range delle pulsazioni  $[10^3, 10^6]$  deve essere abbattuto di almeno 40 dB; ciò equivale a:

$$|L(j\omega)|_{dB} \leq -40 \text{ dB} \quad \text{con } \omega \in [\omega_{n,min}, \omega_{n,max}] = [10^3, 10^6]$$

Pertanto, in Figura 2 mostriamo il diagramma di Bode della funzione di trasferimento  $G(s)$  con le zone proibite emerse dalla mappatura delle specifiche.

Si può notare dal diagramma delle ampiezze che il guadagno statico è insufficiente. E' compito del regolatore alzarlo per soddisfare la specifica 1.

../figs/mappatura.pdf

Figura 2: Mappatura delle richieste

## 4 Sintesi del regolatore statico

In questa sezione progettiamo il regolatore statico  $R_s(s)$  partendo dalle analisi fatte in sezione 3.

La specifica 1 sull'errore a regime impone di avere un guadagno statico pari o superiore a  $\mu_e^* = 5.2 \cdot 10^4$ . Di conseguenza, il guadagno del regolatore statico deve essere tale da imporre un guadagno complessivo almeno pari a  $\mu_e^*$ . Ne consegue che il guadagno di  $R_s(s)$  deve essere pari a:

$$\mu_e = \frac{\mu_e^*}{|G(0)|} = \frac{5.2 \cdot 10^4}{2.8 \cdot 10^{-3}} = 1.8382 \cdot 10^7$$

La specifica 5 sul disturbo in uscita impone di avere

$$\min_{[\omega_{d,min}, \omega_{d,max}]} |L(j\omega)|_{dB} = |L(\omega_{d,max})|_{dB} = |G(\omega_{d,max})|_{dB} \geq 60dB = \mu_d^*$$

Passando dai decibel a una forma lineare otteniamo:

$$\mu_d^* = 10^{\frac{60}{20}} = 10^3$$

Di conseguenza, il guadagno del regolatore statico deve essere tale da imporre un guadagno complessivo almeno pari a  $\mu_d^*$ , che è pari a:

$$\mu_d = \frac{\mu_d^*}{|G(\omega_{d,max})|} = \frac{10^3}{1.2229 \cdot 10^{-4}} = 8.1775 \cdot 10^6$$

In definitiva, dobbiamo imporre che il guadagno statico di  $R_s(s)$  sia:

$$\mu = \max\{\mu_e, \mu_d\} = \mu_e = 1.8382 \cdot 10^7$$

Non dovendo soddisfare altri requisiti, termina qui il progetto del regolatore statico, la cui espressione è semplicemente:

$$R_s(s) = \mu$$

Dunque, definiamo la funzione estesa  $G_e(s) = R_s(s)G(s)$  e, in Figura 3, mostriamo il suo diagramma di Bode per verificare se e quali zone proibite vengono attraversate.

Dalla Figura 3, emerge che nel diagramma di ampiezza la funzione estesa interseca la zona proibita corrispondente alla specifica 4 sulla frequenza critica minima, ossia la frequenza di attraversamento a 0 dB è inferiore a  $\omega_{c,min}$ .

Inoltre possiamo notare dal diagramma di fase che nell'intervallo di pulsazioni ammissibili per la pulsazione di attraversamento  $\omega_c$  non esistono pulsazioni in cui la fase rispetta il vincolo sul margine di fase, relativo alle specifiche 2 e 3.

## 5 Sintesi del regolatore dinamico

In questa sezione, progettiamo il regolatore dinamico  $R_d(s)$ .

Dalle analisi fatte in Sezione 4, notiamo di essere nello Scenario di tipo B. Dunque, progettiamo  $R_d(s)$  ricorrendo a una rete anticipatrice, ossia una rete nella forma:

$$R_d(s) = \frac{1 + \tau s}{1 + \alpha \tau s} \quad 0 < \alpha < 1$$

In particolare, applichiamo le formule di inversione per ottenere i parametri  $\tau$  e  $\alpha\tau$ , imponendo la frequenza di attraversamento come  $\omega_c^* = 70$  rad/s. Inoltre, inseriamo un margine di sicurezza per la fase  $\varepsilon = 8$ . Chiamiamo  $M^* > 1$  l'amplificazione della rete anticipatrice a  $\omega_c^*$  e  $0 < \varphi^* < \frac{\pi}{2}$  lo sfasamento a tale pulsazione. Allora bisogna che sia:

$$M^* = \frac{1}{|G_e(j\omega_c^*)|} \quad \varphi^* = M_f^* - [180^\circ + \arg\{G_e(j\omega_c^*)\}] + \varepsilon$$

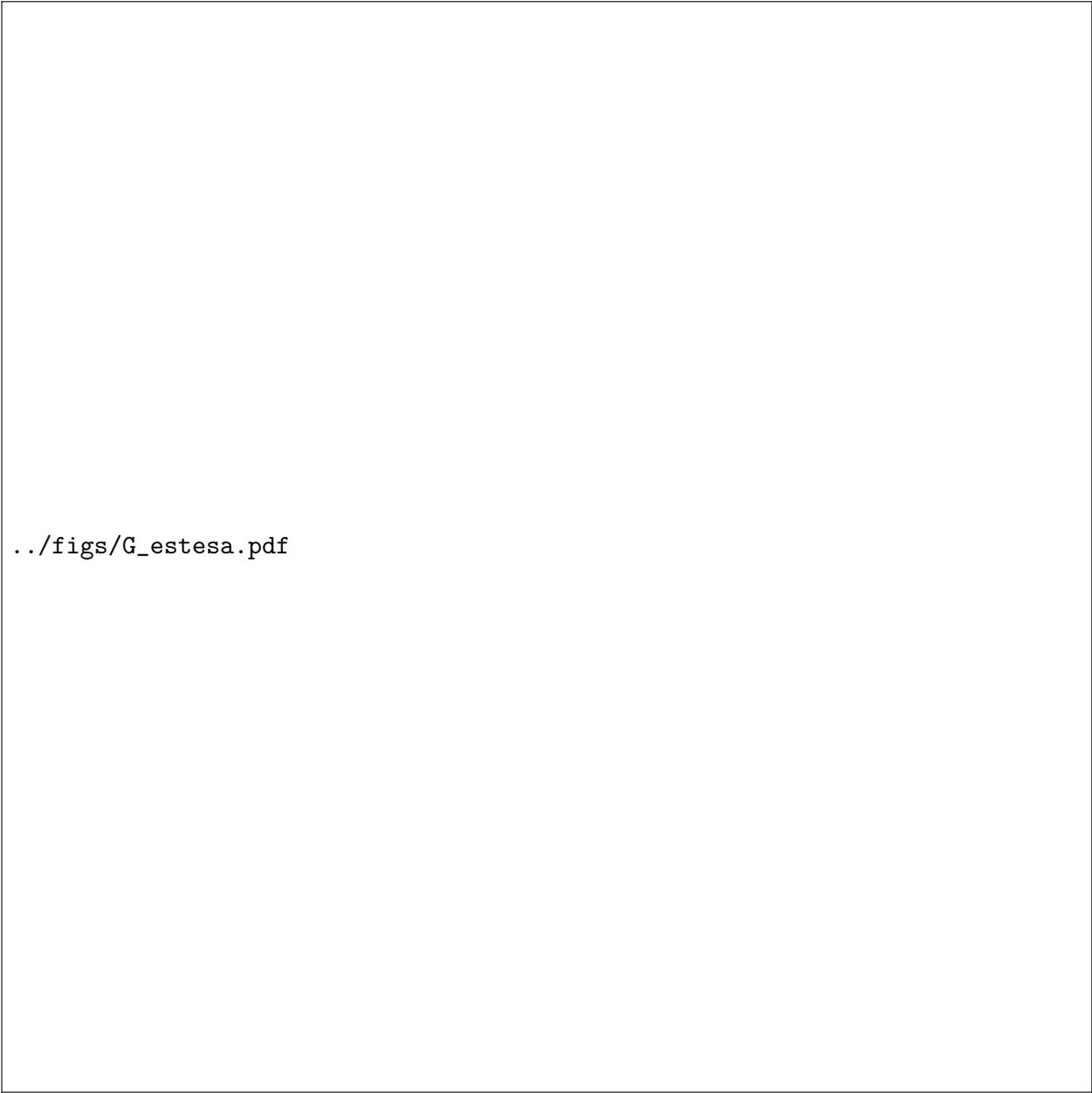
Quindi, tramite le formule di inversione:

$$\tau = \frac{M^* - \cos \varphi^*}{\omega_c^* \sin \varphi^*} = 0.1846 \quad \alpha\tau = \frac{\cos \varphi^* - \frac{1}{M^*}}{\omega_c^* \sin \varphi^*} = 8.7 \cdot 10^{-3}$$

In Figura 4 mostriamo il diagramma di Bode della funzione d'anello  $L(s) = R_d(s)G_e(s)$ .

Possiamo notare che tutte le specifiche sono rispettate e di conseguenza una rete anticipatrice è sufficiente per il progetto del regolatore dinamico.





../figs/G\_estesa.pdf

Figura 3: Funzione di trasferimento estesa

## Luogo delle radici

Avendo definito  $L(s)$ , possiamo fare alcune considerazioni sul luogo delle radici del sistema in anello aperto. Partiamo dalla sua espressione

$$L(s) = R_d(s)G_e(s) = 52000 \frac{1 + 0.1846s}{(1 + 0.00868s)(1 + 0.5091s)(1 + 230.8s)} \quad (11)$$

Osserviamo che ha uno zero ( $m = 1$ ) e tre poli ( $n = 3$ ) rispettivamente in

$$z_1 = -5.417 \quad p_1 = -115.24 \quad p_2 = -1.964 \quad p_3 = -0.0043$$

Usando le regole di tracciamento, possiamo già trarre alcune conclusioni immediate sul luogo delle radici del sistema, e cioè:

- Il luogo ha 3 rami. Di questi, uno soltanto termina in uno zero, mentre gli altri due terminano all'infinito.

../figs/L\_anello.pdf

Figura 4: Funzione d'anello  $L(s)$

- I soli punti dell'asse reale che appartengono al luogo sono quelli che lasciano alla propria destra un numero pari di singolarità, e cioè i punti compresi tra  $p_1$  e  $z_1$ , e quelli tra  $p_2$  e  $p_3$
- L'asintoto lungo il quale uno dei 3 rami tende all'infinito, interseca l'asse reale nel punto con ascissa pari a

$$x_a = \frac{1}{2}(-z_1 + \sum_{i=1}^3 p_i) = -55.898$$

ovvero tra  $p_1$  e  $z_1$ .

- In particolare, l'asintoto interseca l'asse reale formando un angolo pari a

$$\theta_{a,0} = \frac{\pi}{n-m} = \frac{\pi}{2}$$

quindi l'asse reale e l'asintoto sono perpendicolari.

A questo punto possiamo procedere nel tracciamento del luogo delle radici, seguendo le considerazioni fatte sopra.

Il risultato finale è illustrato in Figura 5.



Figura 5: Luogo delle radici di  $L(s)$

## 6 Test sul sistema linearizzato

In questa sezione testiamo l'efficacia del controllore progettato sul sistema linearizzato con

$$w(t) = 50 \cdot 1(t) \quad d(t) = 0.8 \sum_{k=1}^4 \sin(0.02kt) \quad n(t) = 0.5 \sum_{k=1}^4 \sin(10^5 kt). \quad (12)$$

Definiamo la funzione di sensitività  $S(s)$  e di sensitività complementare  $F(s)$  come

$$S(s) = \frac{1}{1 + L(s)} \quad F(s) = \frac{L(s)}{1 + L(s)} \quad (13)$$

Inoltre grazie alla sovrapposizione degli effetti possiamo studiare la risposta ai segnali separatamente. Si ha infatti che

$$Y(s) = Y_w(s) + Y_d(s) + Y_n(s)$$

Iniziamo dal primo caso, cioè  $Y_w(s)$ . Trasformando secondo Laplace  $w(t) = 50 \cdot 1(t)$  otteniamo  $W(s) = \frac{50}{s}$ . Di conseguenza

$$Y_w(s) = F(s) \cdot W(s) = \frac{50 \cdot F(s)}{s}$$

In Figura 6 possiamo notare che vengono rispettate le specifiche 3 e 4 riguardo alla sovraelongazione percentuale e al tempo di assestamento.

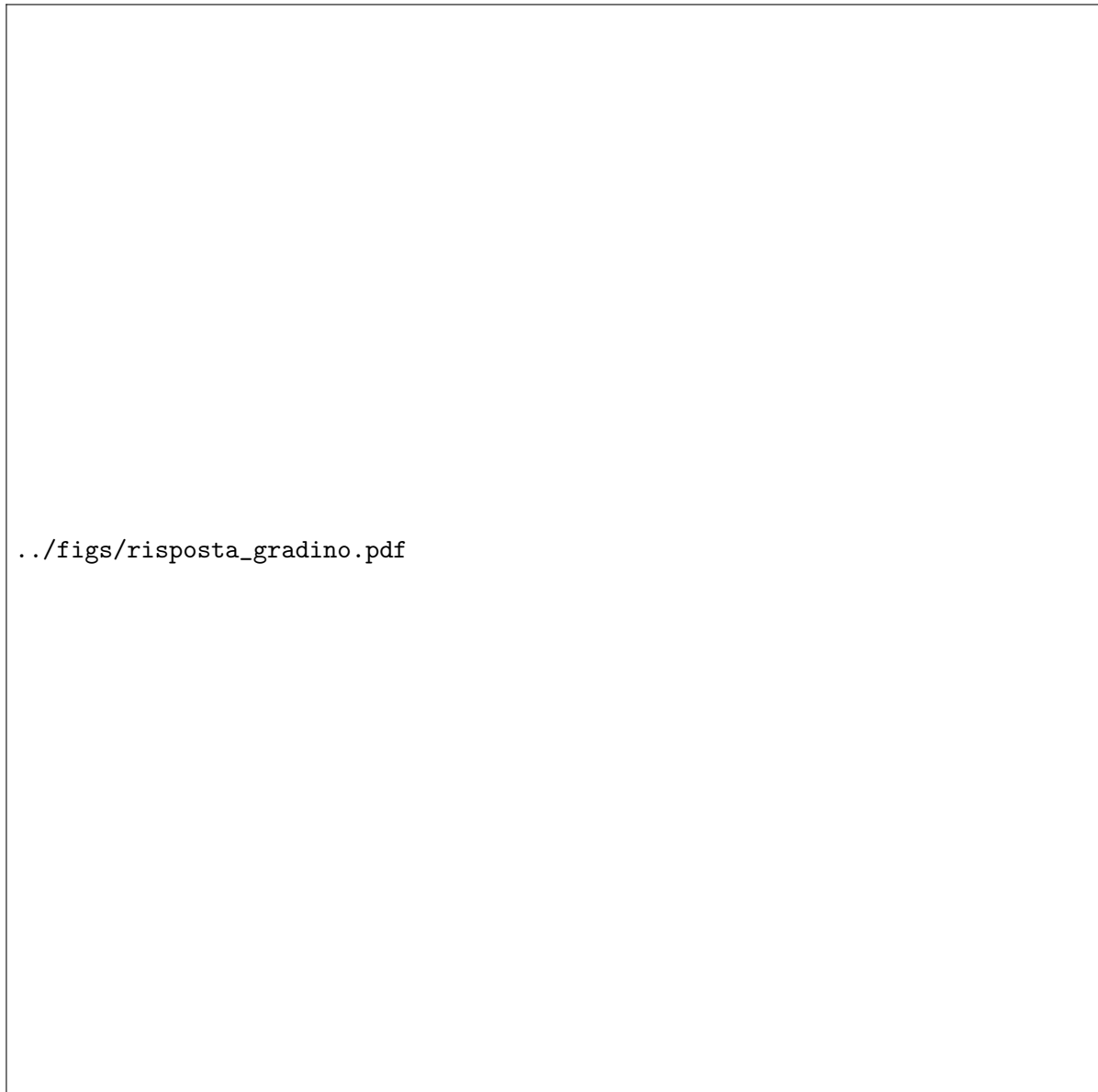


Figura 6: Risposta del sistema al gradino  $w(t)$

Proseguiamo considerando  $Y_d(s)$ . La trasformata di Laplace del disturbo  $d(t)$  vale

$$D(s) = 0.8 \sum_{k=1}^4 \frac{\omega_d}{s^2 + \omega_d^2}$$

con  $\omega_d = 0.02k$ . Allora otteniamo

$$Y_d(s) = S(s) \cdot D(s) = 0.8 \cdot S(s) \sum_{k=1}^4 \frac{\omega_d}{s^2 + \omega_d^2}$$

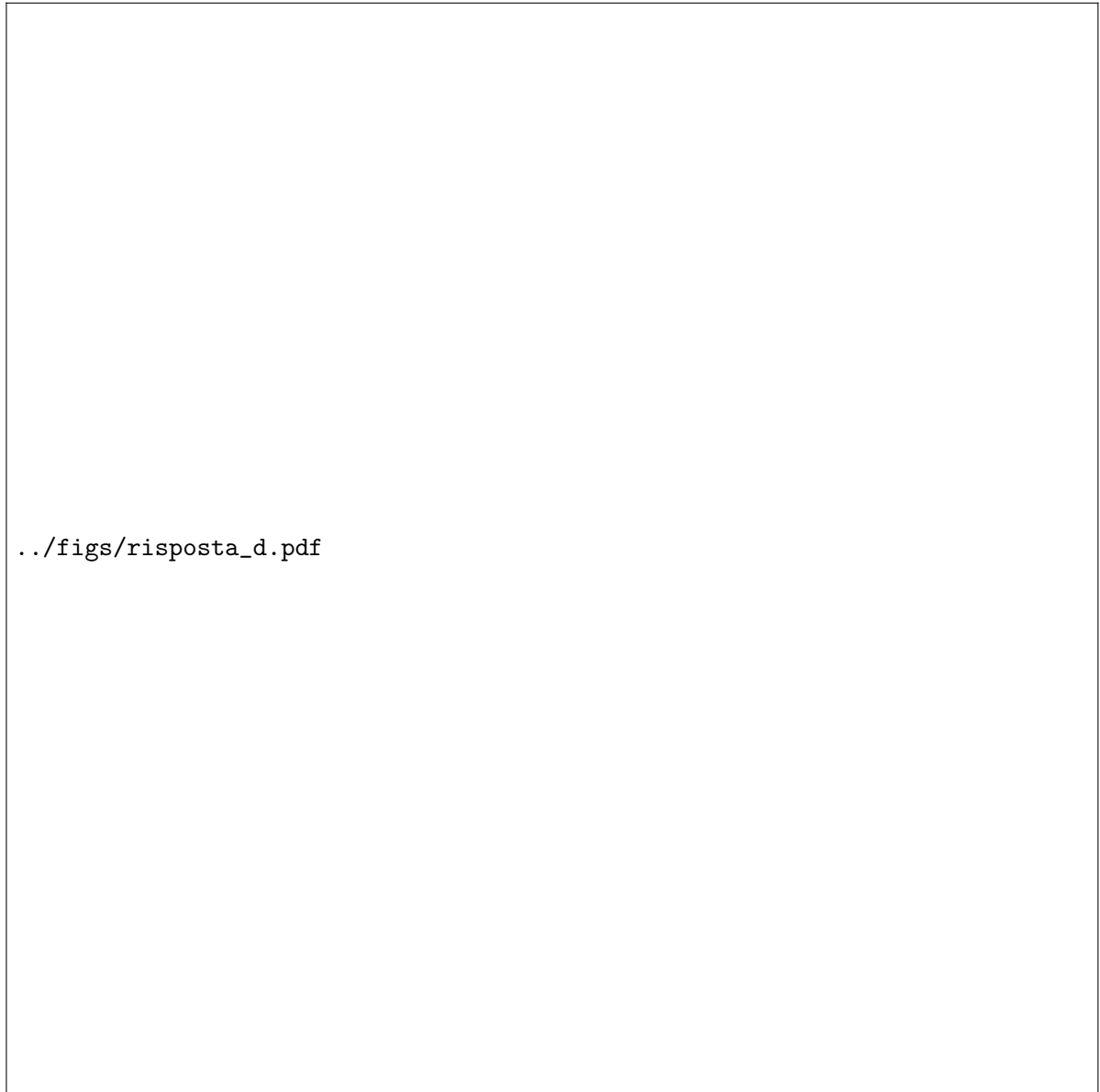


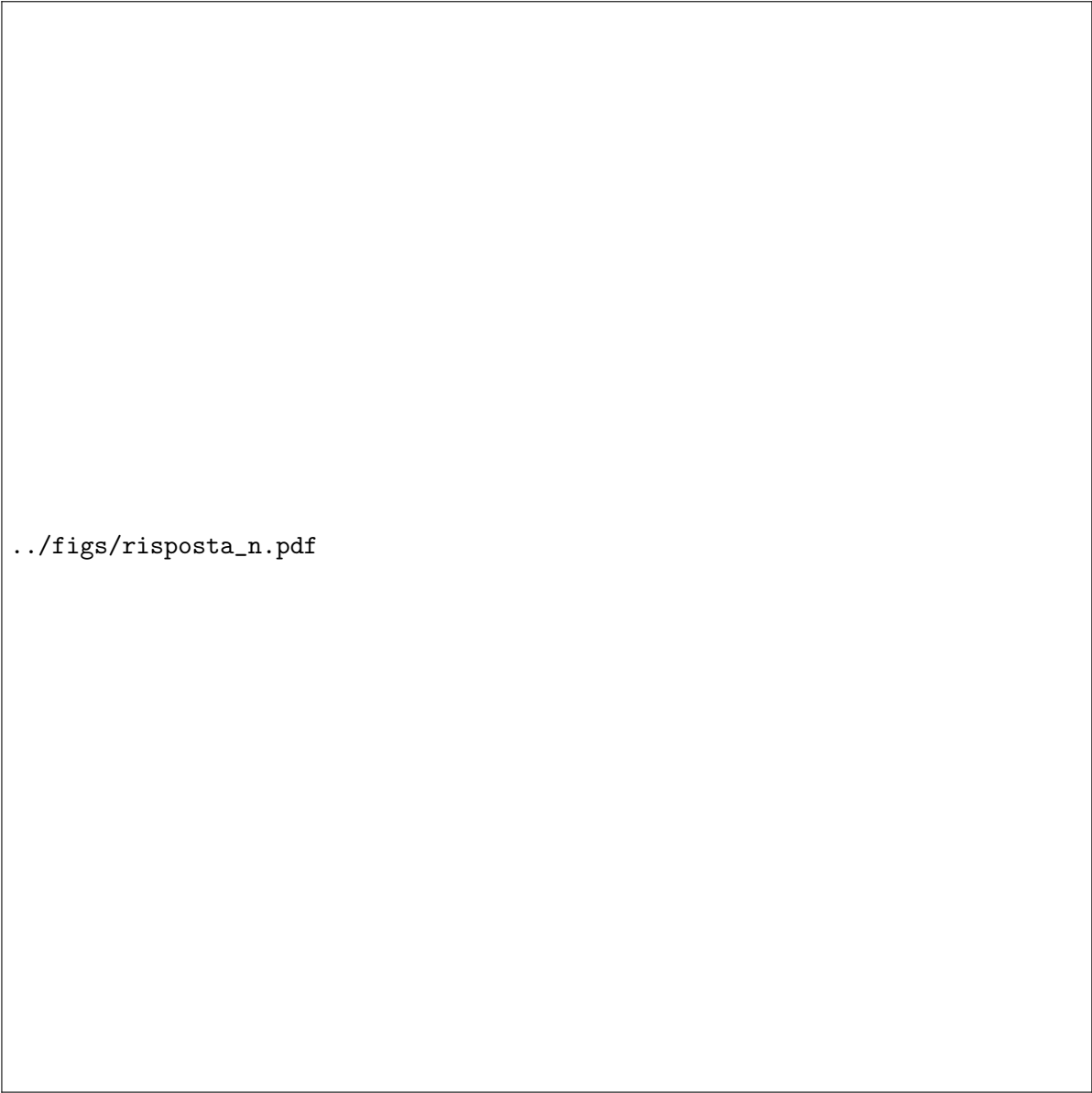
Figura 7: Risposta a  $d(t)$

Analogamente, trasformiamo secondo Laplace il disturbo  $n(t)$ :

$$N(s) = 0.5 \sum_{k=1}^4 \frac{\omega_n}{s^2 + \omega_n^2}$$

con  $\omega_n = 10^5 k$ . Di conseguenza si ottiene

$$Y_n(s) = -F(s) \cdot N(s) = -0.5 \cdot F(s) \sum_{k=1}^4 \frac{\omega_n}{s^2 + \omega_n^2}$$



../figs/risposta\_n.pdf

Figura 8: Risposta a  $n(t)$

In Figura 8 è illustrata la risposta del sistema al disturbo  $n(t)$ . Come possiamo notare, in entrambi i casi l'uscita viene quasi totalmente abbattuta. Questo accade perché nella progettazione del nostro regolatore abbiamo sfruttato una caratteristica importante dei due disturbi  $d(t)$  e  $n(t)$ : entrambi hanno le proprie bande limitate in opportuni range.  $d(t)$  infatti ha bande a bassa frequenza, mentre  $n(t)$  lavora con bande ad alta frequenza. Il regolatore è stato costruito in modo da avere  $S(j\omega) \ll 1$  a basse frequenze e  $F(j\omega) \ll 1$  ad alte frequenze, provando in questo modo ad abbattere entrambi i disturbi. I risultati ottenuti sono quindi in accordo con le specifiche del problema.

## 7 Test sul sistema non lineare

In questa sezione, testiamo l'efficacia del controllore progettato sul modello non lineare su Simulink.

In Figura 9, mostriamo lo schema a blocchi del sistema in anello chiuso. Per ottenere il sistema non linearizzato sono stati inseriti i seguenti componenti:

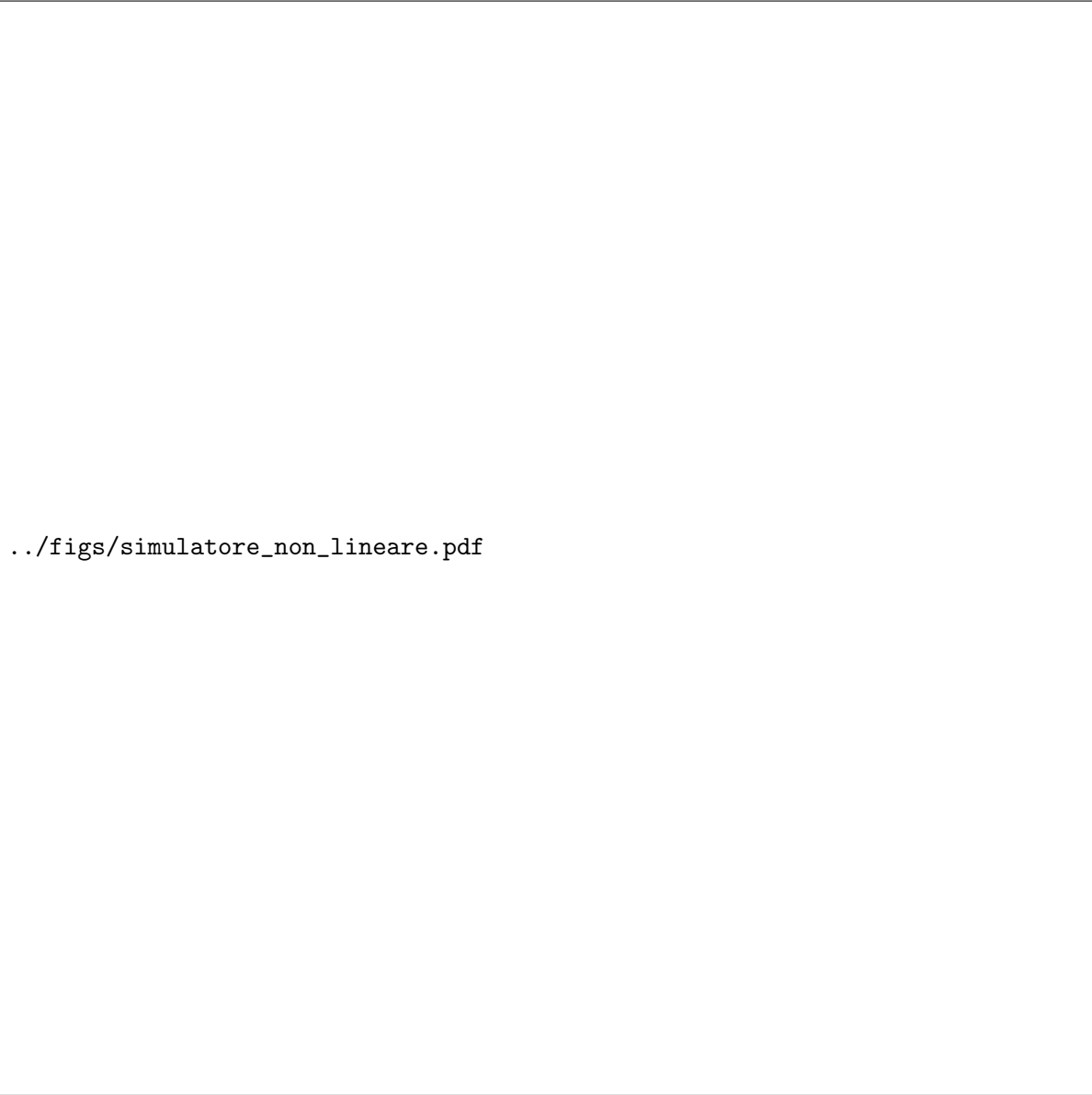
- Un blocco che genera una funzione a gradino ad ampiezza 10
- Un blocco che contiene la funzione del regolatore  $R$
- Un blocco che contiene la funzione  $f(x, u)$
- Un integratore che permette di ottenere  $x$  a partire dall'uscita  $\dot{x}$  del blocco di  $f(x, u)$ . Esso è posto in retroazione con il blocco Matlab per utilizzarlo come suo ingresso. Inoltre questo blocco permette di inserire i valori iniziali dello stato.
- Il gain moltiplica il valore di uscita dell'integratore per la matrice  $C$
- Lo scope sull'uscita permette di visualizzarla

In Figura 10 è riportata la risposta del sistema non linearizzato a fronte di un ingresso a gradino  $w(t)$  con ampiezza 10. Possiamo notare facilmente che, a differenza del sistema linearizzato, non rispetta le specifiche del problema riguardanti il tempo di assestamento, evidenziando le complicazioni che nascono con un modello non linearizzato.

Abbiamo esplorato il range di condizioni iniziali tali per cui l'uscita del sistema in anello chiuso converge a  $h(x_e, u_e)$  e le abbiamo rappresentate tramite due heatmap in Figura 11: una per il tempo di assestamento e una per la sovraelongazione. Possiamo notare come entrambe dipendano principalmente da  $x_{2e}$ , ossia dalla temperatura dell'aria in uscita dal riscaldatore, mentre non dipendono particolarmente da  $x_{1e}$ , ossia dalla temperatura del riscaldatore stesso. In particolare, abbiamo stabilità per valori sufficientemente grandi di  $x_{2e}$ . All'aumentare di  $x_{2e}$ , osserviamo un leggero aumento del tempo di assestamento e una diminuzione della sovraelongazione percentuale.

Infine abbiamo esplorato il range di ampiezze dei riferimenti a gradino tali per cui il regolatore rimanesse efficace sul sistema non lineare. Innanzitutto, abbiamo testato ampiezze positive. Da tali test è emerso che il sistema si stabilizza indipendentemente dall'ampiezza del gradino, tuttavia esiste una proporzionalità diretta tra ampiezza del gradino, sovraelongazione e tempo di assestamento.

Successivamente abbiamo provato a utilizzare ampiezze negative per il riferimento a gradino e i test hanno portato a concludere che circa fino a un'ampiezza pari a -19 il sistema diverge e di conseguenza il regolatore non è più efficace. Per valori inferiori, invece, il sistema torna a convergere, ma con tempi di assestamento molto dilatati e verso un valore pari circa a 16. La Figura 12 riassume queste considerazioni.



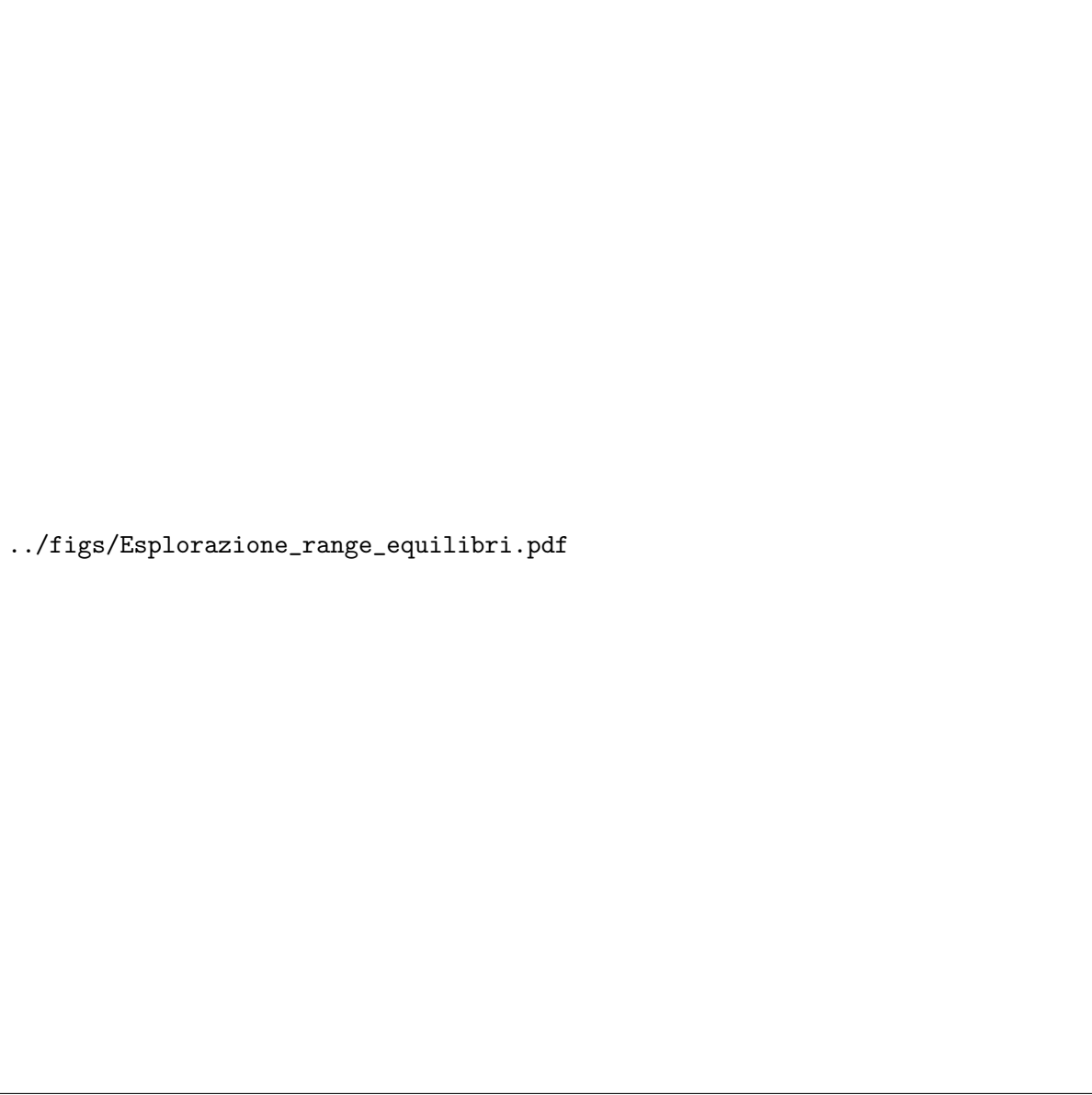
`../figs/simulatore_non_lineare.pdf`

Figura 9: Sistema non lineare in Simulink



../figs/risposta\_non\_linearizzato.pdf

Figura 10: Risposta del sistema non lineare al gradino  $w(t) = 10 \cdot 1(t)$



`../figs/Esplorazione_range_equilibri.pdf`

Figura 11: Heatmap dei tempi di assestamento al variare dello stato iniziale del sistema

../figs/confronto\_ampiezze.pdf

Figura 12: Risposte del sistema ad impulsi con diversa ampiezza.

## 8 Punto opzionale: animazione

Abbiamo realizzato in MATLAB un'animazione del sistema, graficando l'evoluzione lungo un periodo di 10 secondi di  $T_{out}$  rispetto al riferimento a gradino con ampiezza 10 e l'evoluzione dell'errore di regolazione. In tale animazione mostriamo anche la potenza  $P_E$  in ingresso al sistema. In Figura 13 abbiamo riportato uno screenshot dell'animazione.



Figura 13: Interfaccia grafica realizzata in Matlab.

## 9 Conclusioni

Andremo in questo breve capitolo conclusivo a sintetizzare quanto fatto.

Iniziando con il lavoro svolto nel primo punto, attraverso un processo di linearizzazione nell'intorno del punto di equilibrio siamo riusciti ad analizzare il sistema non lineare. Trasformando quindi le equazioni che caratterizzano il sistema non lineare ci è stato possibile studiarne il comportamento. Tramite il calcolo della funzione di trasferimento e l'analisi in frequenza, abbiamo evidenziato le proprietà del sistema.

A questo punto, partendo dalla mappatura delle specifiche fornite abbiamo progettato un regolatore formato dal prodotto di una parte statica e una parte dinamica. La prima si è occupata di imporre il guadagno richiesto, la seconda delle restanti specifiche. In particolare, nel regolatore dinamico ci è stata sufficiente una rete anticipatrice, senza l'introduzione di un polo ad alta frequenza.

Conoscendo le caratteristiche delle varie funzioni di sensitività, abbiamo testato il sistema ottenuto con 3 ingressi differenti: un ingresso a gradino e disturbi d'uscita e di misura sinusoidali. Con le rappresentazioni grafiche delle risposte abbiamo appurato come anche in questo caso le specifiche siano state rispettate e, in particolare, come i due rumori siano stati quasi totalmente abbattuti garantendo ulteriormente la robustezza del regolatore progettato.

Nel quinto punto del progetto il sistema non linearizzato è stato ricostruito su SimuLink. Questo test ha evidenziato l'approssimazione della linearizzazione svolta, in quanto si nota il tempo di assestamento in questo caso molto maggiore. Inoltre abbiamo studiato in maniera più completa le performance del sistema esplorando il range di condizioni iniziali dello stato e di ampiezza di riferimenti a gradino per cui il sistema risultava efficace.

Infine il punto opzionale ci ha permesso di avere un riscontro animato del comportamento dello scaldatore.