

# FONDAMENTI DI AUTOMATICA

Federico Mainetti Gambera

19 luglio 2020

## Indice

<b>I</b>	<b>Prima parte del corso</b>	<b>2</b>
<b>II</b>	<b>Seconda parte del corso</b>	<b>3</b>
<b>1</b>	<b>Schema fondamentale di un anello di controllo (SD LTI a TC, SISO)</b>	<b>3</b>
1.1	Schema completo . . . . .	3
1.2	Schema semplificato . . . . .	3
1.3	Requisiti del controllo . . . . .	4
<b>2</b>	<b>Stabilità asintotica di sistemi retroazionati (SD LTI a TC SISO)</b>	<b>6</b>
2.1	Diagramma di Nyquist . . . . .	6
2.1.1	Esempi . . . . .	7
<b>III</b>	<b>Esercitazioni</b>	<b>9</b>

**Parte I**

## **Prima parte del corso**

## Parte II

# Seconda parte del corso

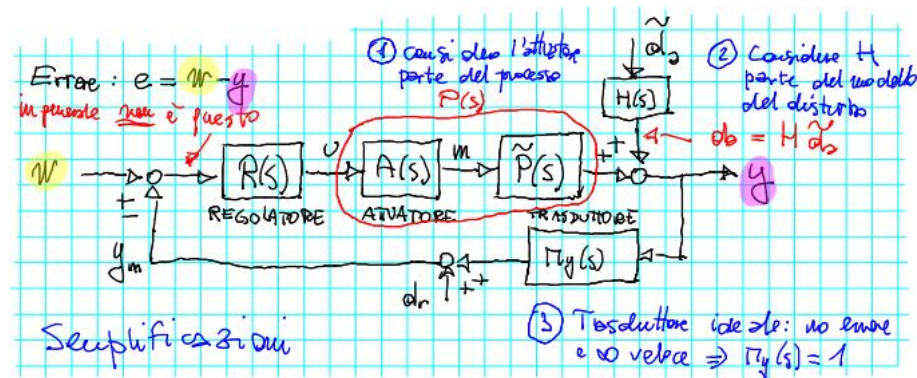
LEZIONE 18 9/04/2020

[link clicca qui](#)

## 1 Schema fondamentale di un anello di controllo (SD LTI a TC, SISO)

### 1.1 Schema completo

[immagine dagli appunti del prof]



Ogni blocco rappresenta una funzione di trasferimento e prendiamo come presupposto che tutti i blocchi singoli blocchi non abbiano parti nascoste, anche se il complessivo potrebbe averne.

$\tilde{P}(s)$  prende il nome di **processo**. La funzione di trasferimento  $A(s)$  prende il nome di **attuatore** che ha in ingresso il segnale di controllo  $u$  e che in base ad esso invia al processo un segnale  $m$ .

Abbiamo poi il **regolatore** (o controllore)  $R(s)$ . Prima del regolatore è presente un **nodo formatore** (o comparatore) che prende in ingresso il **segnale di riferimento**  $w$  (output desiderato).

Dopo il processo è presente un nodo sommatore che aggiunge un **disturbo** esterno  $\tilde{d}_a$  che segue la sua dinamica  $H(s)$ .

Infine abbiamo il blocco  $M_y(s)$ , che prende il nome di **trasduttore**. A sua volta il traduttore ha dei disturbi esterni che indichiamo con  $d_r$  e solo ora abbiamo la **variabile controllata**  $y_m$ .

Definiamo ora l'**errore** come  $w - y$ , che in generale non è il segnale in ingresso nel regolatore, in quanto non lavoriamo con la quantità  $y$ , ma con la misurazione  $y_m$ .

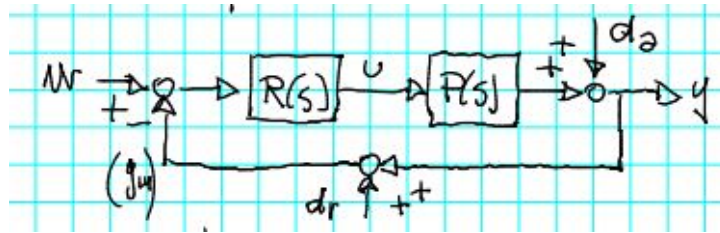
### 1.2 Schema semplificato

Facciamo delle semplificazioni di questo schema:

- consideriamo l'attuatore parte del processo:  $P(s)$  è la serie di  $A(s)$  e  $\tilde{P}(s)$ ;
- consideriamo  $H$  parte del modello del disturbo:  $d_a = H \tilde{d}_a$ ;
- consideriamo un trasduttore ideale: non c'è errore ed è infinitamente veloce,  $M_y(s) = 1$ .

Quindi lo schema semplificato che useremo sarà così:

[immagine dagli appunti del prof]



oss.  $d_a$  fa raramente cambiare  $y$ ,  $d_r$  no, si limita a corromperne la misura.

In questo schema semplificato le funzioni di trasferimento di interesse sono:

- $L(s) = R(s)P(s)$  che è la funzione di trasferimento di anello (aperto);
- $S(s) = \frac{1}{1+L(s)}$ , che prende il nome di **funzione di sensitività**, notiamo che  $S = \frac{Y}{D_a}$ ;
- $T(s) = \frac{L(s)}{1+L(s)}$ , che prende il nome di **funzione di sensitività complementare**, in cui il termine "complementare" viene da fatto che  $S + T = 1$ , notiamo che  $T = \frac{Y}{W}$ ;
- $Q(s) = \frac{R(s)}{1+L(s)}$ , che prende il nome di **funzione di sensitività del controllo**, ed è l'unica a non dipendere soltanto da  $L$ .

Analizziamo l'influenza del disturbo  $d_r$ , abbiamo che:

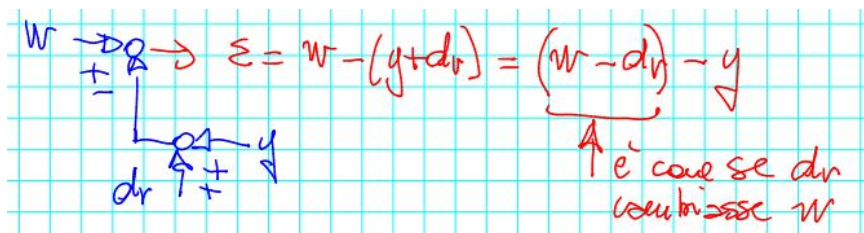
$$T = \frac{L}{1+L} = \frac{Y}{W};$$

$$S = \frac{1}{1+L} = \frac{Y}{D_a};$$

$$\frac{Y}{D_r} = -\frac{L}{1+L} = -T;$$

da cui deduciamo che, a meno del segno,  $w$  e  $d_r$  hanno lo stesso effetto su  $y$ .

Infatti se analizziamo il nodo in cui entra  $w$  otteniamo il seguente schema:



dove ricordiamo che  $\epsilon$  è diverso dall'errore  $w - y$  e vale:

$$\epsilon = w - (y + d_r) = (w - d_r) - y$$

da cui vediamo che  $d_r$  influisce direttamente su  $w$ .

Riassumendo:

$$Y = \frac{Y}{W} \cdot W + \frac{Y}{D_a} \cdot D_a + \frac{Y}{D_r} \cdot D_r = TW + SD_a - TD_r, \text{ perchè } T = \frac{Y}{W} \text{ e } S = \frac{Y}{D_a} \text{ e } -T = \frac{Y}{D_r}.$$

Notiamo che nell'espressione precedente nel termine, per esempio,  $\frac{Y}{W} \cdot W$ , non si semplificano le  $W$ , perchè  $\frac{Y}{W}$  va interpretato come "EFFETTO di  $W$  su "Y", cioè  $\frac{\mathcal{L}[Y_F]}{\mathcal{L}[W]}_{D_a=D_r=0}$ .

### 1.3 Requisiti del controllo

- **Anello chiuso asintoticamente stabile (AS).**

- **Precisione statica**, cioè che se si impongono ingressi costanti ( $w(t) = \bar{w}$ ,  $d_a(t) = \bar{d}_a$ ,  $d_r(t) = 0$ ), allora, assunto anche il punto precedente, esiste finito il limite  $\lim_{t \rightarrow \infty} e(t) = e_\infty$ , dove  $e_\infty$  prende il nome di **errore a regime**.

Detto in maniera più semplice possiamo dire che precisione statica significa che presi degli ingressi costanti, a transitorio esaurito, l'errore deve essere piccolo.

Tipicamente viene richiesto che proprio questo errore a regime sia  $e_\infty = 0$  oppure  $e_\infty < \text{tot}$ .

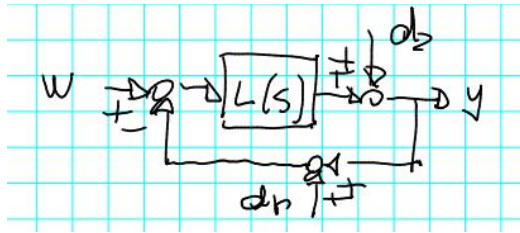
oss. questi concetti possono poi essere estesi a segnali canonici.

- **Precisione dinamica**, cioè quando cambio  $w$ ,  $y$  lo deve raggiungere "presto e bene", per esempio senza oscillazioni eccessive.

- **Grado di stabilità.** Il sistema deve essere "abbastanza lontano" dal perdere la stabilità asintotica a seguito di variazioni di qualche suo parametro fisico.
- **Moderazione del controllo.** A parità delle altre proprietà è preferibile il controllore che sollecita meno l'attuatore.

## 2 Stabilità asintotica di sistemi retroazionati (SD LTI a TC SISO)

[immagine dagli appunti del prof]



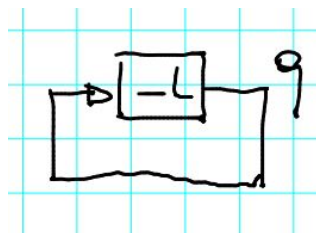
Poichè la stabilità non dipende dagli ingressi, posso studiare questo schema:

[immagine dagli appunti del prof]



Posto  $L(s) = \frac{L_n(s)}{L_d(s)}$  con  $L_n$  e  $L_s$  polinomi (cioè, per ora li stiamo considerando senza ritardi), allora definendo  $q$  possiamo dire:

[immagine dagli appunti del prof]



$$-Lq = q$$

$$q + Lq = 0 \Rightarrow q + \frac{L_n}{L_d}q = 0$$

$$(1 + \frac{L_n}{L_d})q = 0 \Rightarrow \frac{L_n + L_d}{L_d}q = 0$$

da cui ricaviamo che

$$L_n + L_d = 0$$

che prende il nome di **equazione caratteristica del sistema in anello chiuso (AC)** e le sue radici sono i poli del sistema in AC.

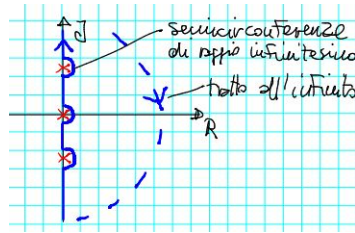
Ci occorrono quindi criteri per studiare la stabilità asintotica dell'anello **chiuso** osservando la funzione di trasferimento  $L(s)$  dell'anello **aperto**, perchè, siccome  $L = RP$ , se trovo una "buona"  $\bar{L}$  è immediato calcolare  $R = \frac{\bar{L}}{P}$ .

Per farlo vedremo due criteri: **Nyquist** e **Bode**.

### 2.1 Diagramma di Nyquist

Definiamo il **diagramma di Nyquist** di una funzione di trasferimento  $G(s)$  come l'immagine secondo  $G(s)$  del percorso di Nyquist relativo a  $G(s)$ .

Definiamo il **percorso di Nyquist** come segue:



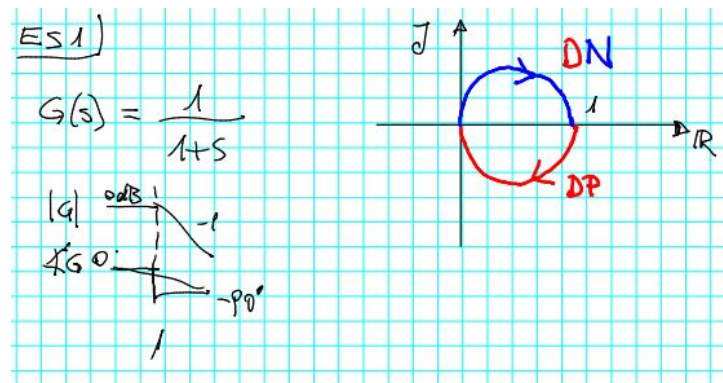
Si identificano (con le crocette rosse) eventuali poli di  $G(s)$  sull'asse  $J$ . Il percorso è composto dall'asse immaginario percorso dal basso verso l'alto, i poli vengono "schivati" con delle semicirconfenze infinitesime, e il percorso si conclude con una semicirconfenza all'infinito.

**oss.** il percorso di Nyquist circonda in senso orario il semipiano destro.

Poichè  $G(-j\omega) = \bar{G}(j\omega)$ , il diagramma di Nyquist (DN) è simmetrico rispetto all'asse reale ed è fatto dal percorso di Nyquist completato appunto con tale simmetrico.

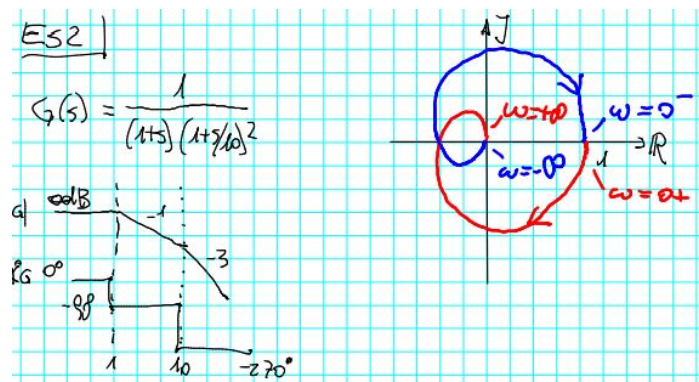
### 2.1.1 Esempi

es.



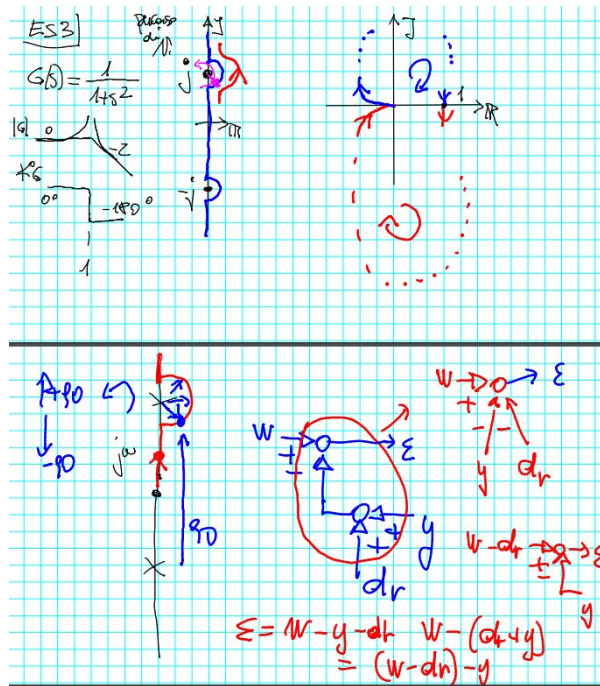
(diagramma polare in rosso, diagramma di Nyquist in rosso+blu, completato a partire da quello polare con il suo simmetrico)

es.



(diagramma polare in rosso, diagramma di Nyquist in rosso+blu, completato a partire da quello polare con il suo simmetrico)

es.



(diagramam polare in rosso, diagramma di Nyquist in rosso+blu, completato a partire da quello polare con il suo simmetrico)



**Parte III**

## **Esercitazioni**