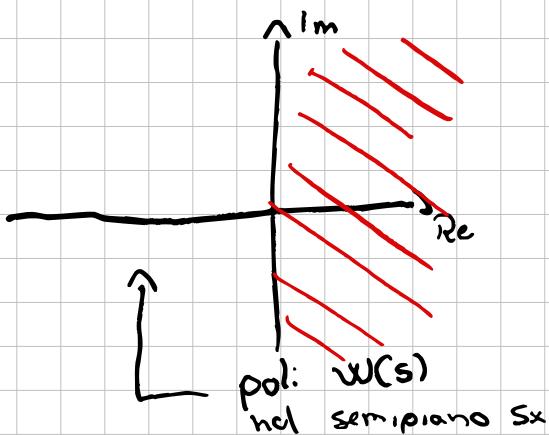
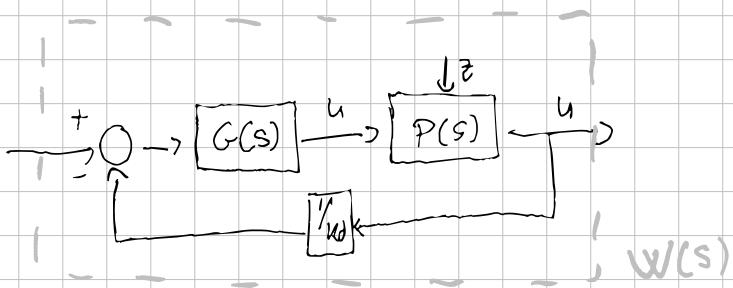


PROGETTO (SINTESI) nel dominio di Laplace

- Usa le funzioni d: TRASFERIMENTO al posto della risposta armonica (proj in frequenza \rightarrow Bode)
- Viene usato il luogo delle RADICI
- NON prevede RESTRIZIONI sul processo (può contenere poli con $\text{Re}[s] > 0$, cioè $n_r > 0$)
- Il mag non ha alcun rapporto con la AS del SdC IN GENERALE ($\text{Re}[s] > 0$)
- Non si lavora più in frequenza
- Si userà sempre la struttura canonica:



A.S. del SdC

(hyp. $P(s)$ priva di autov.
"nascosti" con $\text{Re}[s] > 0$)

Nuova condizione d:
AS

- Specifiche sul transitorio: anche in termini di collocazione dei poli di $w(s)$

Es. Per "transitorio rapido"

- poli: $\operatorname{Re}[z] > 0$

- maggiore è il valore in modulo del polo maggiore è la "velocità di convergenza" al

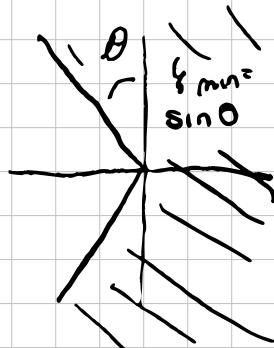
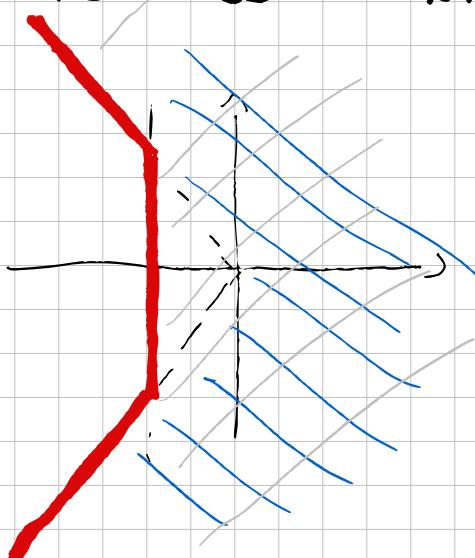
- per avere un "transitorio" si richiede che $\operatorname{Re}[z] < -\alpha$, quindi tutti i modi avranno $\tau < 1/\alpha$

Per "transitorio poco oscillatorio"

- Per limitare il contenuto oscillatorio "limite lo smorzamento".

- Poli con smorzamento maggiore di soglia

Voglio TRANSITORIO RAPIDO
POCO OSCILLATORIO



Struttura canonica del controllore

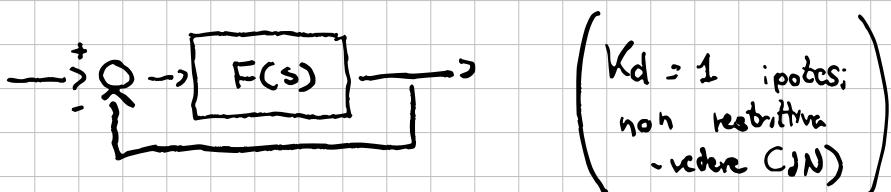
$$G(s) = \frac{R(s)}{s^h} \longrightarrow \begin{array}{l} \text{"fz compensatrice"} \\ \text{"elementi integratori."} \\ \text{per il tipo e/o} \\ \text{astatismo} \end{array}$$

La funzione compensatrice:

- AS
- Transitorio
- precisione d. risposta ad R.P.

$R(s)$ puo' includere KR per soddisfare specifiche del tipo $|E_R| \leq E_{max}$, ma viene fatto al termine del processo

Scelta $R(s)$: Basata sul luogo delle radici



Mettere in Relazione zeri, poli e cost. moltiplicative di $F(s)$ con collocazione dei poli in $W(s)$

Luogo delle radice (root locus)

$$W(s) = \frac{N_F(s)}{D_F(s) + N_F(s)} = \frac{F(s) \cdot K}{\prod_{i=1}^n (s - p_i) \prod_{j=1}^m (s - z_j)}$$

$m < n$

$$D_W(s) = \prod_{i=1}^n (s - p_i) + K \prod_{j=1}^m (s - z_j)$$

N.B.

K NON è propriamente K_F , ma lo si chiamerà GUADAGNO

i poli di $W(s)$ sono le radici $\prod_{i=1}^n (s - p_i) + K \prod_{j=1}^m (s - z_j) = 0$
 \hookrightarrow EQ DEL LUOGO DELLE RADICI (LdR)

è parametrica in K (valori REALI), e al suo variare
 cambiano i poli del sistema $W(s)$

- CONDIZ del
MODULO

$$|\kappa| = \frac{\pi |s-p_i|}{\pi |s-z_i|}$$

utile per la
GRADUAZIONE
del LdR

mi e' pass. s. lu, quindi, da un punto
del ramo del luogo, sapere
qual'è il guadagno necessario

- CONDIZ di:
FASE

$k > 0$ cioè LdR^+

$$\sum_{i=1}^n \underline{|s-p_i|} = 180^\circ + \sum_{i=1}^m \underline{|s-z_i|} + h360^\circ$$

$k < 0$ cioè LdR^-

$$\sum_{i=1}^n \underline{|s-p_i|} = \sum_{i=1}^m \underline{|s-z_i|} + h360^\circ$$

κ è scomparso \Rightarrow utili per
il tracciamento del LdR.

$$\prod_{i=1}^n (s - p_i) = -K \prod_{i=1}^m (s - z_i) = 0 \quad \text{EQ DEL LUOGO}$$

TRACCIAMENTO: regole per il tracciamento qualitativo

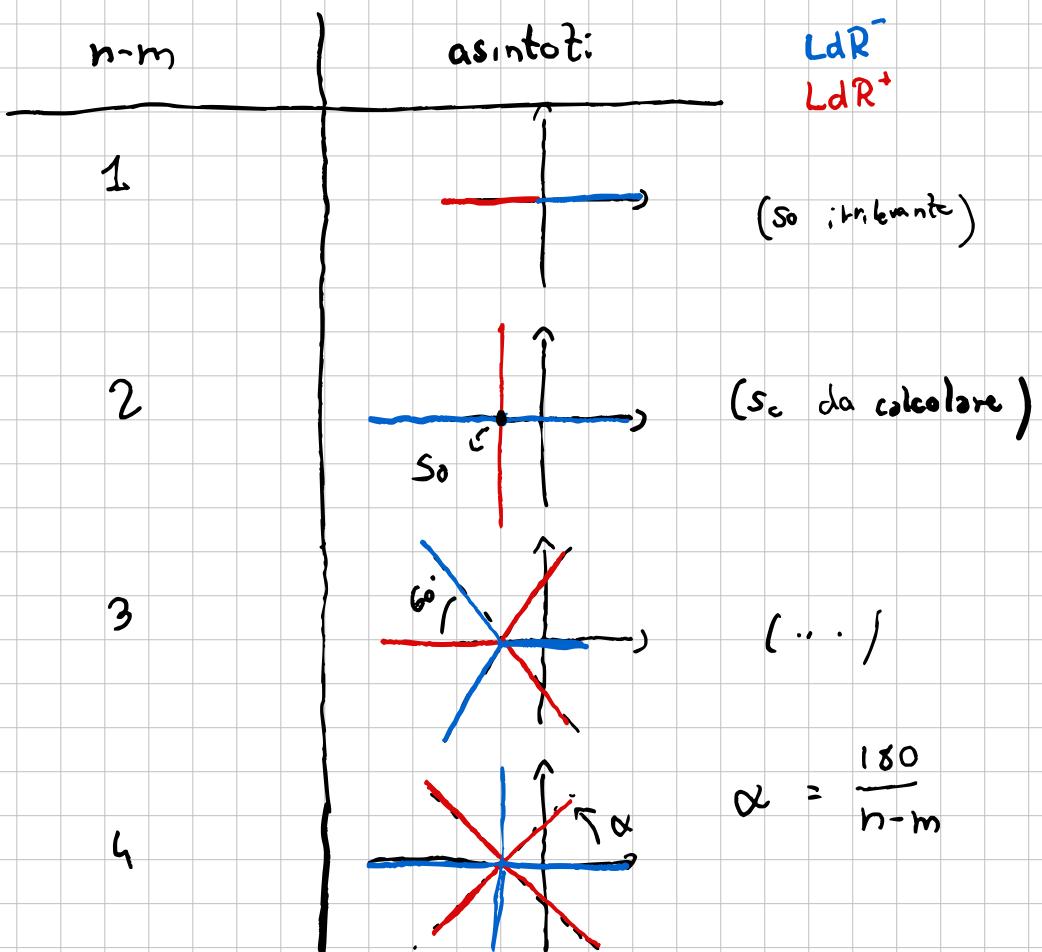
fatti fondamentali:

- poiché $n > m$, l'equazione del LdR è di grado $n \Rightarrow$
 $\Rightarrow n$ radici per ogni valore di K (reale), \Rightarrow
 \Rightarrow al variare di K ci saranno n rami
- le radici si muovono con **CONTINUITÀ**, quindi il LdR è **CURVA CONTINUA** su K , senza avere salti;
- il LdR è **simmetrico** rispetto all'asse reale

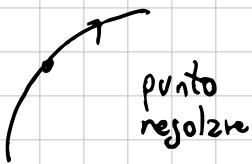
pol. d:
 $\underline{w(s)}$

- ① Per $K=0$ le radici coincidono con i poli di $F(s)$
- ② Tutto l'asse reale appartiene al LdR. In particolare, appartengono a LdR^+ tutti i punti dell'asse reale che lasciano a dx un numero dispari di poli e zeri, app. a LdR^- i restanti s. veda es. precedente
 Ciò è conseguenza della cond. di Faser
- ③ per $K \rightarrow \pm\infty$. le n radici tendono agli zeri di $F(s)$.
 Ie restanti tendono all'infinito lungo asintoti.
 È conseguenza diretta dell'EQ del luogo
- ④ Gli asintoti del LdR sono $n-m$ semirette per LdR^+ e altrettante per LdR^- , che formano una stella regolare, ergo che si incontrano con il punto dell'asse reale di ascissa

$$S_0 = \frac{\sum_i^n p_i - \sum_i^m z_i}{n-m - \text{grado rel. v.}}$$
(centro degli asintoti)



PUNTI SINGOLARI



ci sono alani punti in cui
si incontrano più rami
DEGLI LUOGO



per $k = \bar{k}$ abbiamo 2
radici coincidenti, soluzione
multipla, con $M > 1$

Eventuali poli o zeri multipli di $F(s)$ sono
PUNTI SINGOLARI.

Una radice multipla risolve l'equazione del luogo

$$\begin{cases} \overline{\Pi}(s-p_i) + k \overline{\Pi}(s-z_i) = 0 & (1) \\ \frac{d}{ds} \overline{\Pi}(s-p_i) + k \frac{d}{ds} \overline{\Pi}(s-z_i) = 0 & (2) \end{cases}$$

ogni punto singolare è soluzione d: questo
sistema, e viceversa (con $k \in \mathbb{R}$)

$$(2) \cdot \overline{\Pi}(s-z_i) =$$

$$(3) = \overline{\Pi}(s-z_i) \frac{d}{ds} \overline{\Pi}(s-p_i) + k \overline{\Pi}(s-z_i) \frac{d}{ds} \overline{\Pi}(s-z_i) = 0$$

i punti singolari sono al massimo $n+m-1$

\Rightarrow dividendo per $\prod(s-p_i) \prod(s-z_i) \Rightarrow$

$$(h) \Rightarrow \sum \frac{1}{s-p_i} - \sum \frac{1}{s-z_i} = 0$$

(5) Il luogo delle radici ha al più $n+m-1$ punti singolari. Si trovano trovando come soluzione del sistema $(1-2)$ con k reali, oppure risolvendo $1z(3)$ e sostituendo nella (1) . Se il k corrispondente è reale, oppure (c) risolvendo $1z(h)$

oss Eventuali zeri o poli multipli della FdT dell'anello aperto sono CERTANEMENTE punti singolari del luogo

infatti: / $\begin{cases} \text{zeri} \\ \text{poli} \end{cases}$ \ sono punti del LdR per / $\begin{cases} k=0 \\ k=\pm\infty \end{cases}$ \

Se sono multipli, rappresentano radici multiple dell'LdR

punti singolari che sono zeri o poli multipli di $F(s)$ NON compaiono tra le soluzioni di (h) per come ricavata

6 In un punto singolare, radice multiplo dell'ca del LdR di molteplicità $M \geq 2$, confluiscono 2 o più rami del LdR, alternativamente di verso entrante ed uscente. I rami sono tangenti alle rette che formano una stella regolare.

PROGETTO CON LdR

il controllore è progettato nella forma

$$G(s) = \frac{R(s)}{s^h}$$

con h fissato all'inizio secondo le specifiche di progetto, aggiungendo eventualmente anche elementi risonanti puri.

Progetto a fase minima.

- Si può assumere che la $P(s)$ sia priva di zeri con $\operatorname{Re}[z] < 0$, quindi tale per cui tutti gli zeri sono sul semipiano SINISTRO,
- la FdT di $\hat{F}(s) = P(s)/s^h$ ha stessi zeri.
- Sappiamo che per $R \rightarrow \infty$ i rami (m poli) convergono sugli zeri, mentre gli altri $n-m$ sugli asintoti. Essi giacciono interamente sul semipiano sx solo se

$$n-m = 1 \quad \text{oppure}$$

$$n-m = 2 \quad \text{e} \quad \sigma_0 < 0$$

Si stabilizza, dunque, aggiungendo poli e zeri tali per cui ci è possibile ricordurci ad una delle due forme, poi si prende le "abbastanza grande" per avere solv. su asintoti e zeri.

Vedi algoritmo

STABILIZZAZIONE di PROCESSI a FASE MINIMA

1. Porre $R(s) = k_R$ e verificare se esistono valori di k_R tali per cui il sistema $x(s)$ è AS. ($LdR + CdR$), altrimenti andare avanti.
2. Se $n-m > 2$ riportare grado relativo a 2 aggiungendo $n-m-2$ zeri in $R(s)$ - se possibile mantenendo $S_0 < 0$ -
3. Ora $n-m = 2$. Se $S_0 > 0$ spostare centro asintoti nel semipiano $s >$ attraverso coppia polo-zero, con $p > 0$ e $s > 0$
 $S_0' = S_0 + \tau - p/2$
4. Verifica della realizzabilità del controllore (grado D_a , grado N_a), in caso aggiungere poli "lontani", in modo che non interferiscono con sistema

$$G(s) = \frac{(s-z_1) \dots (s-z_{n-m-2})}{s^m} \cdot \frac{(s+z)}{(Cs+p)}$$

- - - 2° passo
 - - - 3° passo
 1° passo

Si può vedere che, con $0 < T < T_{\max}$ quale il più piccolo valore di T possibile si usi routh

Ricordarsi, nel calcolo del guadagno eventuali specifiche di progetto - FATTO ALLA FINE -

Si possono anche specificare poli con $\operatorname{Re}[z] < -a$!

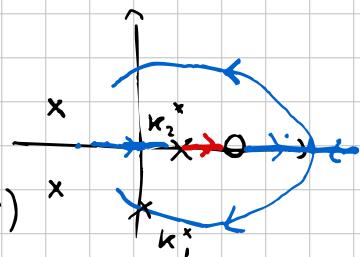
Se la $p(s)$ ha zeri in $\operatorname{Re}[s] > 0$ allora
NON è possibile utilizzare l'algoritmo di stabilizzazione!
-processo a fase NON MINIMA-

S. ricorda che si deve sempre verificare se serva il solo guadagno! L'dR, a parte casi semplici -ved. dopo- non aiuta ES.

un polo di $P(s)$ ha $\operatorname{Re}[s] > 0$ (oltre ad uno zero)

2a) zero a destra del polo

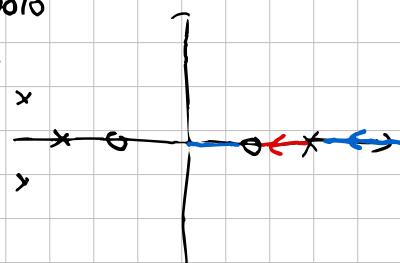
- LdR^+ ha sempre un ramo and semi piano dx.
Non c'è AS
- in LdR^- ci sarà un intervallo in cui $k_1^x < k < k_2^x$ ($k_1^x < k_2^x$)
sarà A.S.



S. può comunque eseguire il passo 0 dell'algoritmo.
(nonostante non c'è fase minima)

2b) zero a sinistra del polo

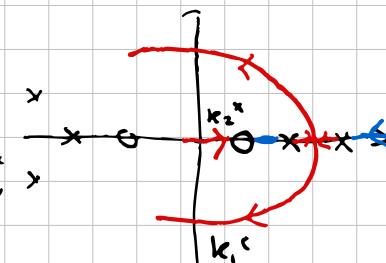
- LdR^+ ha sempre un ramo and semi piano dx.
Non c'è AS
- LdR^- ha stessa situazione, c'è sempre radice in semi piano dx



In questo caso, si può assumere polo a dx dello zero

Se $k_1^x < k_2^x$
ci sarà AS
per

$$k_1^x < k < k_2^x$$



dato il processo

$$P(s) = \frac{b_m s^m + b_{m-1} s^{m-1} + \dots + b_1 s + b_0}{s^n + C_{n-1} s^{n-1} + \dots + C_1 s + C_0} \quad n > m$$

Si può porre il controllore nella seguente maniera

$$G(s) = \frac{d_r s^r + d_{r-1} s^{r-1} + \dots + d_1 s + d_0}{s^r + C_{r-1} s^{r-1} + \dots + C_1 s + C_0}$$

bisogna ora imporre r e i $2r+1$ coefficienti tali che

$$D_w(s) = \underbrace{\frac{D_G}{n} \frac{D_p}{r}} + \underbrace{\frac{N_G}{m} \frac{N_p}{r}} = D_w^*$$

dove D_w^* sono i poli desiderati

N.B:

poiché D_w ha grado $n+r$ (visto che $m < n$),
ed è monico (n monico, come D_0), allora
anche D_w^* lo è. Basterà eugualiare i
termini dei coefficienti $n+r-1 \dots 0$

S. ottiene Sistemi di eq. lineari, con
 $n+r$ equazioni

• $2r+1$ incognite ($d_r, \dots, d_0, C_{r-1}, \dots, C_0$)

Esso ha UNA SOLO SOLUZIONE per

$$n+r = 2r+1 \Rightarrow r = n-1$$

dato un processo, con $P(s)$ di ordine n , si può usare un controllore con $G(s)$ semplicemente propria e con grado $n-1$ per ASSEGNARE tutti i $2n-1$ poli

N.B. il controllore NON ha vincol. sul segno dei poli e degli zeri.

E' possibile applicare lo stesso metodo anche nel caso in cui si supponga che la $G(s)$ debba avere dei poli fissi (es. per tipo e astatismo, o immaginari). Si pone infatti:

$$G(s) = \frac{N_G}{D_G^f D_G^l}$$

dove D_G^f e D_G^l sono parte fissa e parte libera dei poli, di grado rispettivo n_G^f e n_G^l

è parametri liberi quindi ora sono n_G^l coefficienti di D_G^l , monico, e $n_G^l + n_G^f + 1$ d. n_G . Utilizzando il risultato d. prima si trova che

$$n + n_G^l + n_G^f = 2n_G^l + n_G^f + 1$$

EQ. INC.

$$\Rightarrow n_G^l = n - 1$$

