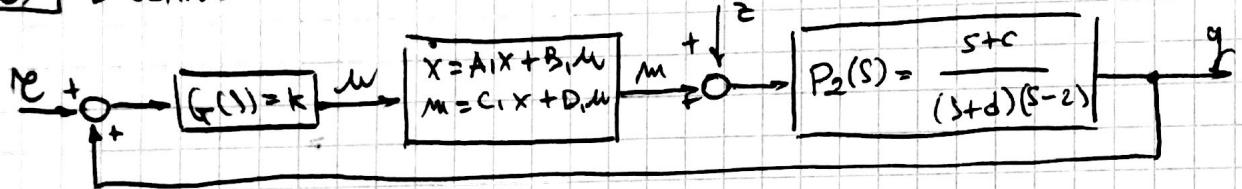


EX. D'ESAME



$$A_1 = \begin{pmatrix} -2 & 0 \\ 0 & -b \end{pmatrix}, B_1 = \begin{pmatrix} 0 \\ a \end{pmatrix}, C_1 = \begin{pmatrix} 1 & 1 \end{pmatrix}, D_1 = 1$$

SPECIFICHE:

- RISPOSTA q NULLA A REG. PENT. PER DISTURBI COSTANTI
 - IL SISTEMA COMPLESSIVO ABbia 2 AUTOVALORI COMPLESSI
 - IL SISTEMA COMPLESSIVO sia ASINT-STABILE CON TUTTI GLI AUTOVALORI COINCIDENTI
 - $C \neq 0, C \neq 0$
- CALCOLARE $P_1(s)$:

$$P_1(s) = C_1 (sI - A_1)^{-1} B_1 + D_1 = (1 \ 1) \left(\begin{matrix} \frac{1}{s+2} & 0 \\ 0 & \frac{1}{s+b} \end{matrix} \right) \left(\begin{matrix} 0 \\ a \end{matrix} \right) + 1 = \frac{a}{s+b} + 1 = \frac{s+a+b}{s+b}$$

OK

MA IN SOTOPROBLEMO 1 AVEVA DUE AUTOVARI (lambda_1 = 2 e lambda_2 = -6) MA

AL DENOMINATORE DI P_1(S) CORRISPONE SOLO L'AUTOVARIALE -6 \Rightarrow -2 È MOLTO
VERO MA SE TUTTO PENSO AI RAGIONAMENTI DI OBSERVABILITY

MAPO $(A - \lambda I | B) \xrightarrow{\text{row}} \begin{pmatrix} 0 & 0 & 0 \\ 0 & 2-b & a \\ 0 & 0 & 0 \end{pmatrix} = 1 < 2 \Rightarrow \lambda_1 = -2 \in \text{TRAG.}$

MAPO $\left(\frac{A - \lambda_1 I}{c} \right) \xrightarrow{\text{row}} \begin{pmatrix} 0 & 0 & 0 \\ 0 & 2-b & a \\ 1 & 1 & 1 \end{pmatrix} = \begin{cases} 2 & \text{se } b \neq 2 \Rightarrow \lambda = -2 \in \text{OR} \\ 1 & \text{se } b = 2 \Rightarrow \lambda = -2 \in \text{TOR} \end{cases}$

OSS

TENENDO PRESENTE LA TERRA SPECIFICA DEL PROBLEMA E VISTO CHE
ABBIAVO UN AUTOVARIALE NASCOSTO IN -2 CHE NON POSSIANO
MODIFICARE \rightarrow TUTTI GLI AUTOVARI POSSANO ESSERE POSTI IN -2

NASCOSTO $N_2 = \frac{y}{z}$

$$\begin{cases} y = P_2(z + m) \\ m = P_1 u \\ u = k e \\ z = -y \end{cases} \rightarrow y = P_2(z + -P_1 \cancel{y}) \rightarrow y = \frac{P_2}{1 + P_1 P_2 G} z$$

$$N_2 = \frac{P_2}{1 + P_1 P_2 G} \quad G = \frac{N_0}{D_G} \quad P_1 = \frac{N_{P_1}}{D_{P_1}} \quad P_2 = \frac{N_{P_2}}{D_{P_2}}$$

$$N_2 = \frac{\frac{N_{P_2}}{D_{P_2}}}{1 + \frac{N_{P_1}}{D_{P_1}} \cdot \frac{N_{P_2}}{D_{P_2}} \cdot \frac{N_G}{D_G}} = \frac{N_{P_2} D_{P_1} D_G}{D_{P_1} D_{P_2} D_G + N_{P_1} N_{P_2} N_G}$$

PER LA PRIMA SPECIFICA E' CONSTATANDO LA TABEUA DEI USCITE A
INGRESSI CANONICI VEDO CHE DOBBOGNA CHE UNO ZERO IN $S=0$
CON POLARITÀ ≥ 1 .

Dunque $N_{P_2} D_G D_{P_1}$ DEVE AVERE UNO ZERO IN $S=0$:

- PER RISPECTARE LA SPECIFICA $C \neq 0$, NON PUO' MATERNO IN D_{P_2} ,
- NON PUO' MATERNO IN D_G POICHÉ $D_G \equiv 1$
- NON PUO' MATERNO CHE $D_{P_1} \rightarrow$ PONGO $(b=0)$

POLIGRAFI TEO & BOBMO DI DUE AUTOVETRI NERCOLI IN -2
(PER 1^a SECONDA + 3^a SPECIFICA) PONGO $\alpha = \phi = 2$.

INFATI AVEVANO:

$$\left| P_1(s) = \frac{s+\alpha}{s} \right| \xrightarrow{\alpha = \phi = 2} \left| P_2(s) = \frac{s+\phi}{(s+\alpha)(s-2)} \right|$$

IN QUESTO NO SO PER CREARLO UNA CANCELLAZIONE ZERO - POI
RENDENDO NERCOLI UN ALTRO AUTOVETRONE IN -2

FRANCO (LA STABILITÀ)

$$F = GP, P_F = k \cdot \frac{s+2}{s} \cdot \frac{s+c}{(s+2)(s-2)} = k \frac{s+c}{s(s-2)}$$

DEVO USARE L'ARREGNAMENTO DEGLI AUTOVETRI PER ~~NERCOLI~~ NERCOLI
TUTTI GLI AUTOVETRI IN -2

N° PARMETRI = GRADO $D_F \rightarrow 2 = 2$ OK!

$$\text{POICHE'} W = \frac{N_F}{N_F + D_F} \rightarrow D_W = N_F + D_F = k(s+c) + s(s-2) = s^2 + (k-2)s + kc$$

EQ. ROFANTINA

$$s^2 + (k-2)s + kc = (s+2)^2 = s^2 + 4s + 4$$

$$\begin{cases} k-2=4 \\ kc=4 \end{cases} \rightarrow \begin{cases} k=6 \\ c=\frac{2}{3} \end{cases}$$

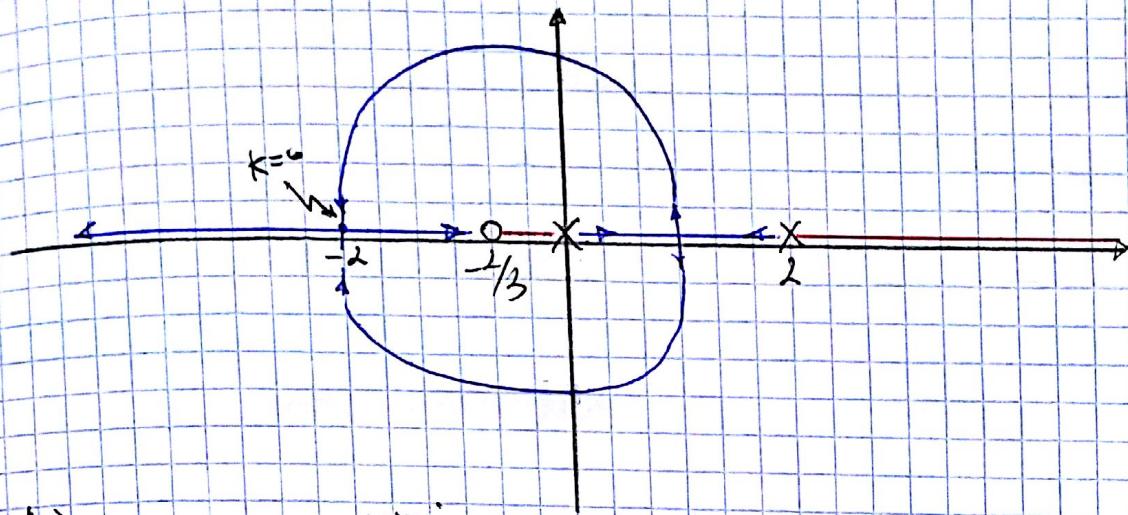
ROTATORIA ACCESSORIA: SCRIVERE PONTO DI CARATTERISTICO SISTEMA COMBINATO
CON RELATIVA RAGE. E/O OFF.

$$P(s) = \underbrace{(s+2)^2}_{\substack{\text{RAGE} \alpha \\ \text{OFF}}} \cdot \underbrace{(s+L)^2}_{\substack{\text{RAGE} \alpha \\ \text{OFF}}}$$

DORTANDA ACCELERAZIONE: SI TRACCI IL WOGO DELLE RADICI

$$F(s) = k \frac{s^2/3}{s(s-2)}$$

SAPPIAMO CHE PER $k=6$ APPARISCONO 2 RADICI IN $s=-2$



Ora è il valore ~~MINIMO~~ di k per cui mancano al massimo MAX la velocità dei transitori?

$$\underline{k=6}$$

INFATI PER $k=6 \rightarrow$ VEL. TRANSITORI = -2

PER $k > 6$ ~~APPARISCONO~~ UN AUTOVOLTE MINIMA, VAIPIA REGIONAL! e PER $k < 6$ TUTTI I DUE PECORANO.

ESERCIZIO (1 PUNTO) SOLUZIONE

$$\begin{cases} s^2 + s(k-2) + \frac{2}{3}k = 0 \\ 2s + k - 2 = 0 \end{cases} \quad \begin{array}{l} \text{EQUAZIONE REG. WOGO} \\ \text{SU + OMINUSCA} \end{array}$$

↓

$$s^2 + s(-2s - k) + \frac{2}{3}(2 - 2s) = 0 \rightarrow -s^2 - \frac{4}{3}s + \frac{4}{3} = 0$$

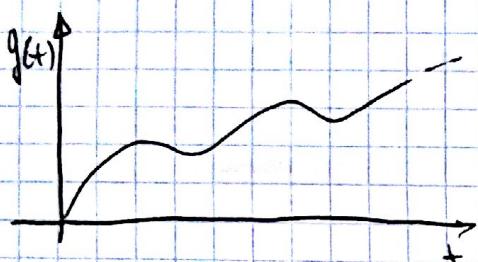
$$\rightarrow s^2 + \frac{4}{3}s - \frac{4}{3} = 0 \quad \begin{array}{l} s_1 = 0,6 \\ s_2 = -2 \end{array} \rightarrow k_1 = -2 \cdot 0,6 + 2 = 0,6 \quad \rightarrow k_2 = 1 \cdot 0,6 + 2 = 6$$

SISTEMAS TIEMPO DISCRETO

TIEMPO CONTINUO

$$\dot{x}(t) = Ax(t) + Bu(t) + Pz(t)$$

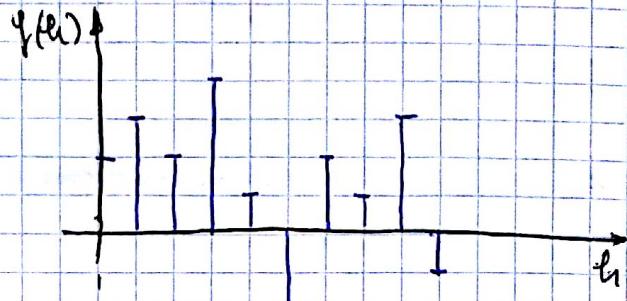
$$y(t) = Cx(t) + Du(t) + Qz(t)$$



TIEMPO DISCRETO

$$x(k+1) = Ax(k) + Bu(k) + Pz(k)$$

$$y(k) = Cx(k) + Du(k) + Qz(k)$$



~~TRANSFORMADA Z~~ (SISTEMA)

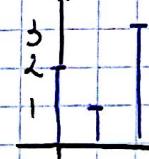
$f(t)$	$F(s)$
$\delta(t)$	1
1	s/s
t	$1/s^2$

t	s
$a f_1(t) + b f_2(t)$	$a F_1(s) + b F_2(s)$
$\frac{df(t)}{dt}$	$sF(s) - f(0)$
$\int_0^t f(\tau) d\tau$	$\frac{F(s)}{s}$

$$\begin{array}{c|c}
 f(k) & F(z) \\
 \hline
 \delta(k) & 1 \\
 \eta(k) & \frac{z}{z-1} \\
 k & \frac{z}{(z-1)^2}
 \end{array}
 \rightarrow \eta(k) = \begin{cases} 1 & k=0 \\ 0 & k>0 \end{cases}$$

k	z
$a f_1(k) + b f_2(k)$	$a F_1(z) + b F_2(z)$
$f(k-a)$	$\frac{F(z)}{z^a}$

EX



$$f(k) = 2\delta(k) + \delta(k-1) + 3\delta(k-2)$$

$$z[f(k)] = 2 + \frac{1}{z} + \frac{3}{z^2}$$

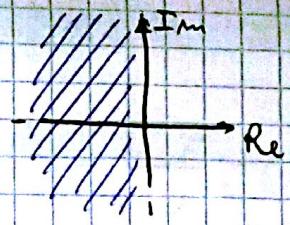
$$P(s) = C(sI - A)^{-1}B + D$$

$$\Gamma(s) = C(sI - A)^{-1}P + Q$$

$$\begin{cases} P(z) = C(zI - A)^{-1}B + D \\ \Gamma(z) = C(zI - A)^{-1}P + Q \end{cases}$$

$$y(t) = C e^{A(t-t_0)} X(t_0) + \int_{t_0}^t C e^{A(t-\tau)} B u(\tau) d\tau + D u(t)$$

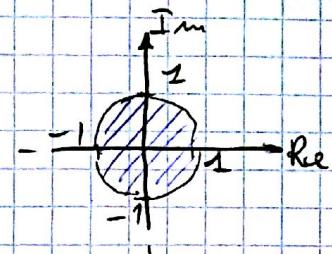
OVE $e^{At} = \sum_{i=1}^n \sum_{k=1}^{m_i} R_{ik} \frac{t^k}{(k-1)!} e^{\lambda_i t}$ CONTINUO
 STABILITÀ ASINTOTICA $\operatorname{Re}(\lambda_i) < 0$



DISCRETO

$$y(k) = C A^{k-k_0} X(k_0) + \sum_{i=k_0}^{k-1} C A^{k-i-1} B u(i) + D u(k)$$

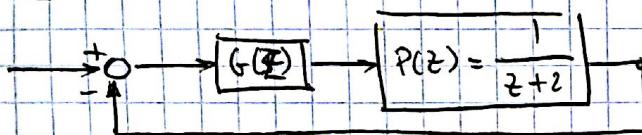
OVE $A^{ki} = \sum_{i=1}^n \sum_{k=1}^{m_i} R_{ik} \frac{t^{k-1}}{(k-1)!} \lambda_i^{k-k+1}$ ASINTOTICA
 $| \lambda_i | < 1$



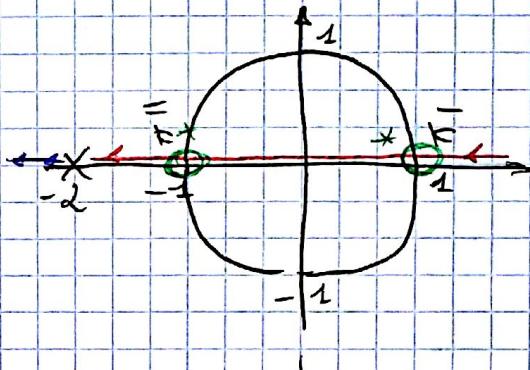
METODI PER APPlicare IL CRITERIO DI ROUTH AL TIPO DISCRETO

$$D_w(z) \rightarrow \text{SOMMATORIO} \quad t = \frac{w+1}{w-1}$$

(EX)



$$F(z) = z - \frac{1}{z+2}$$



VOGLIO CHE TUTTE LE MIE SIANO DENTRO IL CERCHIO UNITARIO

IL WOGO NEGATIVO VA BENE! PER K < K < -1 E' L'UNICA SOLUZIONE

E' ALL'INTERNO DEL CERCHIO

$$(D_w = N_F + D_F = z + 2 + k = 0)$$

SOMMATORIO $\frac{1}{z-1} (\times)$ $k = -3$
 SOMMATORIO $\frac{1}{z+1} (\times)$ $k = -1$

SAREMO ARRIVATI ANCHE SE NON AVEMMO MINIMATO APPLICANDO LA TMIF. $z = \frac{w+1}{w-1}$

$$D_w(z) = z + 2 + k \rightarrow z = \frac{w+1}{w-1} \rightarrow (1+w+2+k)(1-w) = 0 \rightarrow w(-1-k) + 3 + k = 0$$

APPLICO ROUTH SU W (W DENTRO C'È BANALMENTE)

$$\begin{cases} -1 - k > 0 \\ 3 + k > 0 \end{cases} \quad \begin{cases} k < -1 \\ k > -3 \end{cases} \Leftrightarrow \begin{cases} 3 < k < -1 \\ \text{cerchio} \end{cases}$$

HO MINIMATO LA CONDIZIONE DI PURA

INGRESSI PONTOVITI A TEMPO DISCRETO

$$h_k(l_k) = \frac{e^{[k]}}{k!} = \frac{l_k(l_{k-1}) \cdots (l_1 - k+1)}{k!}$$

RISPOSTA A AZIETE A INGRESSI CAUSALI

	$\gamma(l_k)$	l_k	$\frac{l_k(l_{k-1})}{2}$
matrice zero	0	$N(1) \geq 0$	$N(1) \frac{l_1^{[k]}}{2} + \frac{dW}{dt} \Big _{t=1}$
IN $t=1$		$W(1)l_1 + \frac{dW}{dt} \Big _{t=1}$	$A\bar{w} + B\bar{l}_1 + C$
DEUT W^2	1	$W(z) \Big _{z=1} \neq 0$	$\frac{dW}{dz} \Big _{z=1} + \frac{1}{2} \frac{d^2 W}{dt^2} \Big _{t=1}$
	2	0	$\frac{W(z)}{(z-1)^2} \Big _{z=1} \neq 0$

RISPOSTA A AZIETE A INGRESSI PENSANTI

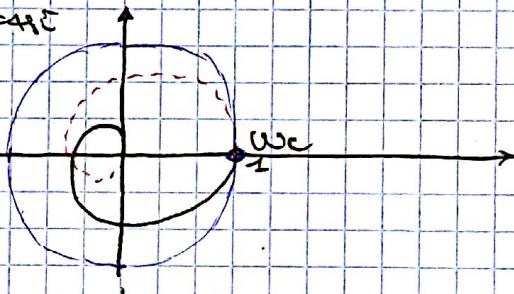
$$u(l_k) = \sin \theta l_k$$

$$\tilde{g}(l_k) = |W(e^{j\theta})| \sin(\theta l_k + \angle e^{j\theta})$$

INIZIO TUTOR

EX TROVARE MARCIALE D'PARTE

$$F(s) = \frac{1}{(1+s)^3}$$



$$\text{M}\varphi = 180^\circ + \angle F(j\omega_c)$$

L'oscillazione si avvicina al punto di pulsazione critica

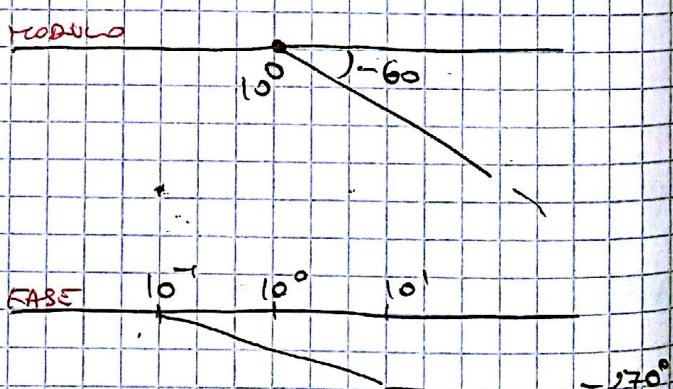
$$\omega_c : \omega \nmid |F(j\omega)| = 1$$

TROVARE ω_c :

$$\left(\frac{1}{\sqrt{1+\omega_c^2}} \right)^3 = 1 \rightarrow \omega_c = 0$$

Calcoliamo $M\varphi$

$$M\varphi = 180^\circ + \angle \frac{1}{1+0} = 180^\circ$$



$$F(s) = \frac{2(1+s)}{s^2}$$

Trovare ω_c : $|F(j\omega_c)| = 1 \Leftrightarrow \frac{2\sqrt{1+\omega_c^2}}{\omega_c^2} = 1$

$$\Leftrightarrow 4 + 4\omega_c^2 = \omega_c^4 \Leftrightarrow \omega_c^4 - 4\omega_c^2 + 4 = 0$$

$$t = \omega_c^2 \rightarrow t^2 - 1t + 1 = 0 \quad t = 1 \pm \sqrt{4+4} = 2\sqrt{8} \quad 2\sqrt{8} < 0 \quad \text{NON VA BENE}$$

$$\omega_c = \sqrt{t} = \pm \sqrt{2+\sqrt{8}} \quad \text{Ometta negativa la soluzione}$$

$$\omega_c = \sqrt{2+\sqrt{8}} \approx 2.19$$

Trovare $M\varphi$:

$$M\varphi = 180^\circ + \angle F(j\omega_c) = 180^\circ + \arctan(\omega_c) - 180^\circ = 65,5^\circ$$

Esej



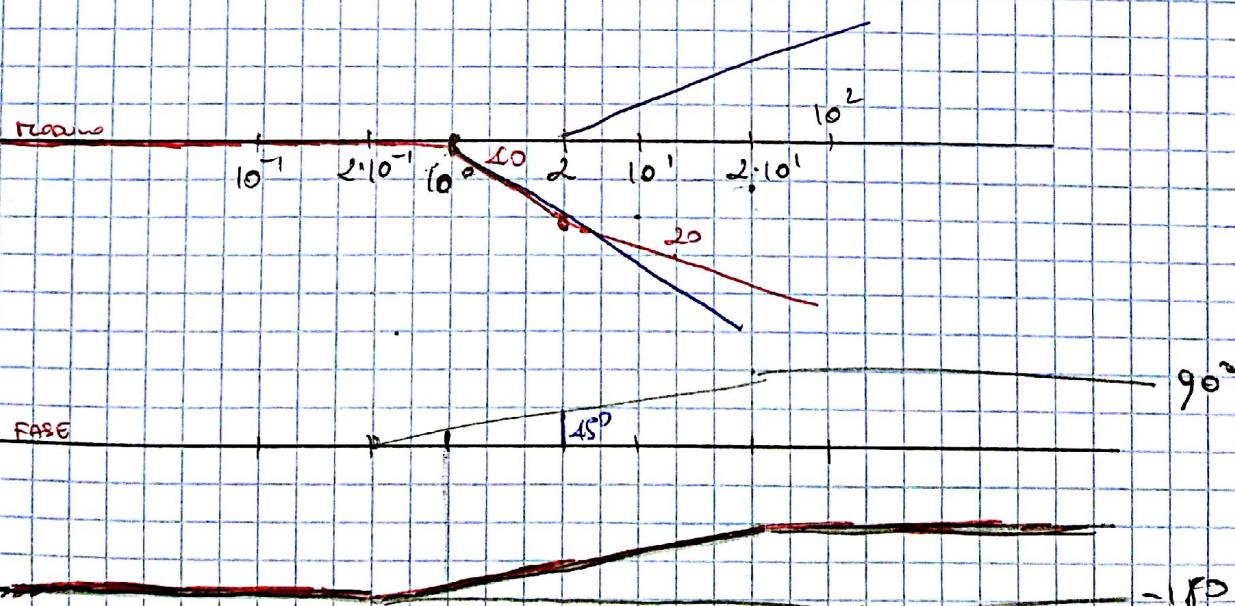
$$P(s) = -\frac{1+0,5s}{(1+s)(1-s)}$$

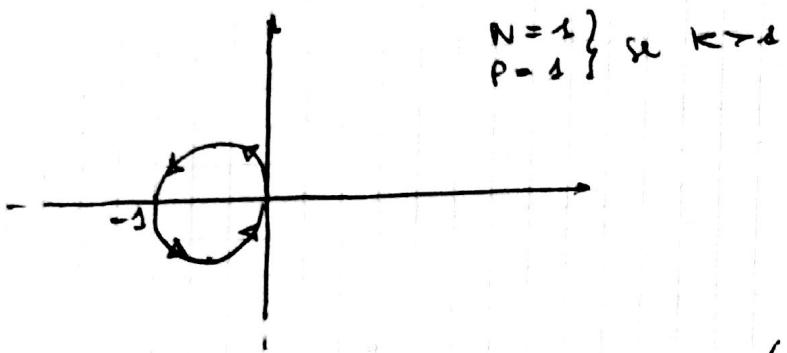
Trovare $K = t.c.$

a) stabilità critica con $M\varphi \geq 45^\circ$

b) con più piccole possibili

Diagramma di Bode con $K=1$





PER $K=1$ NON È ANT. STABILE (N NON È BES DEFINIT)

MA PER $K > 1$ PER NORDICO STABILE

CERCO K IN PROPS DA SOGGERIRE $M\varphi \geq 45^\circ$

$$F = K P(s)$$

$$\underbrace{|F(j\omega)| = 1}_{\text{HO PLESSO}} \Leftrightarrow \frac{K \sqrt{1 + \frac{1}{4}}}{(\sqrt{1+4})^2} = \frac{K\sqrt{2}}{5} = 1 \Leftrightarrow K = \frac{5}{\sqrt{2}}$$

HO PLESSO

$j\omega$ PER INVELENIRE DEL

D'AGENZIA A BODE

INFATI PER $\omega = 2$

LA FASE VALE $-45^\circ - 180^\circ$

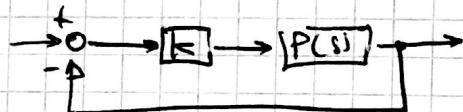
$$\text{Quindi } M\varphi = 180^\circ + (-45^\circ - 180^\circ) = 45^\circ$$

Quindi per $K = \frac{5}{\sqrt{2}}$ ABBIANO RISOLTO IL PROBLEMA

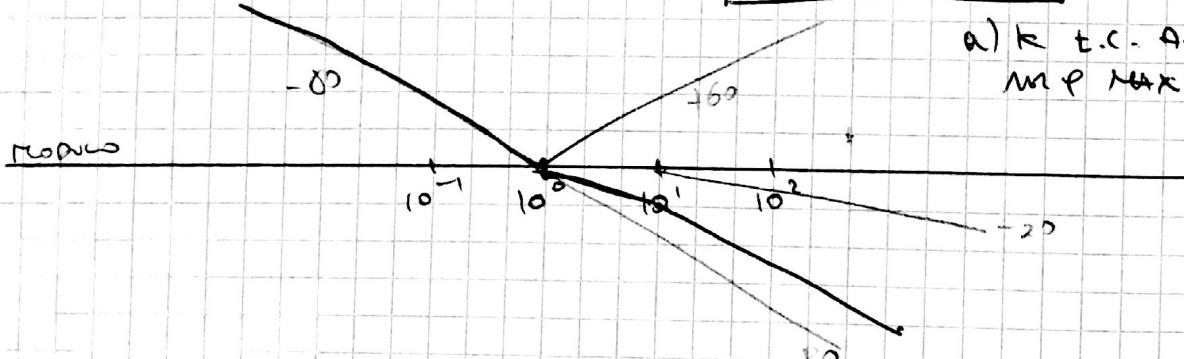
$$(\text{INFATI } K = \min \{(1, +\infty), (\frac{5}{\sqrt{2}}, +\infty)\})$$

EX

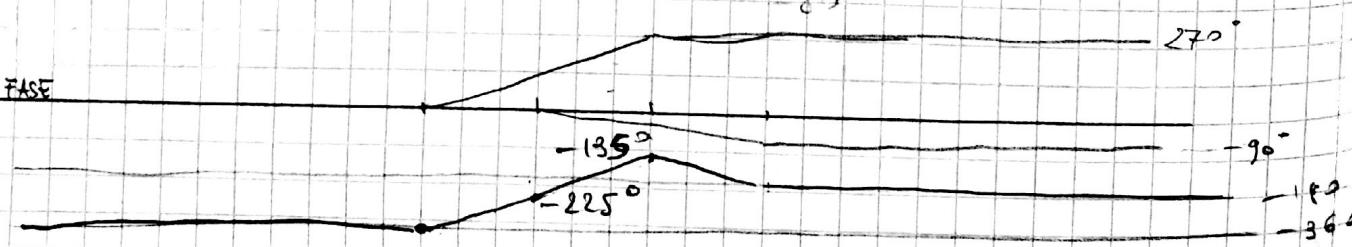
$$P(s) = \frac{10(1+s)^3}{s^4(10+s)} = \frac{(1+s)^3}{s^4(1+\frac{s}{10})}$$



a) K t.c. A.S. ω
 $M\varphi$ MAX



FASE



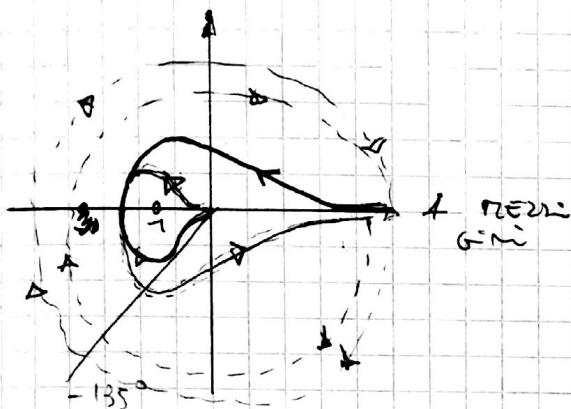
$$\omega_p = 180^\circ + \angle F(j\omega) = 180^\circ + 3 \cdot \arctan(10) - 360^\circ - \arctan(-1) \approx 27,86^\circ$$

$$w_t : |F(j\omega_t)| = 1 \quad \frac{k (\sqrt{1+100})^3}{10^4 \sqrt{1+1}} = 1 \quad k = 10\sqrt{2} \approx 13,93$$

*10 lo prendo per disegnare di Bode! lo scorrerebbe troppo se l'ho

per $\omega = 10$

Tracca un diagramma di Nyquist per verificare la stabilità



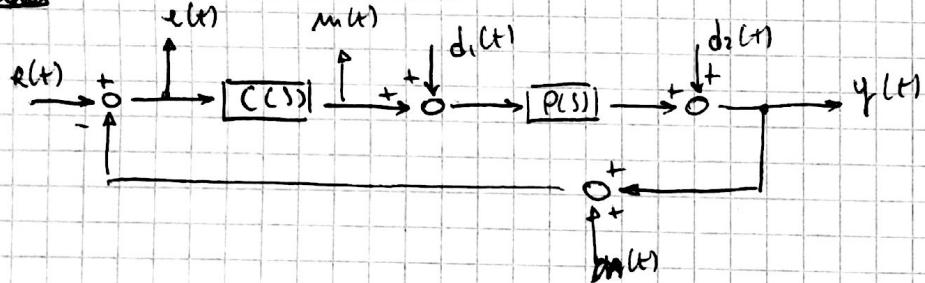
lorre faciamo a capire se $(-1, j0)$

è dentro il cerchio interno?

lo vediamo dal diagramma di Bode

Il punto è dentro \Rightarrow il sist. è stabile ($N = 0 \Rightarrow P$)

~~REquisiti~~ Requisiti sistema



Requisiti fondamentali:

1) STABILITÀ

- NOMINALI SONO A RIPOSO = 0
- PERTURBATE ATTIVANO CERTI ATTIVI, possono di fatto a guadagni

2) PRESTAZIONI NOMINALI

- Prestazioni statiche cioè sui corrispondenti a negligenza
- Prestazioni dinamiche durante le transizioni

3) PRESTAZIONI ROBUSTE

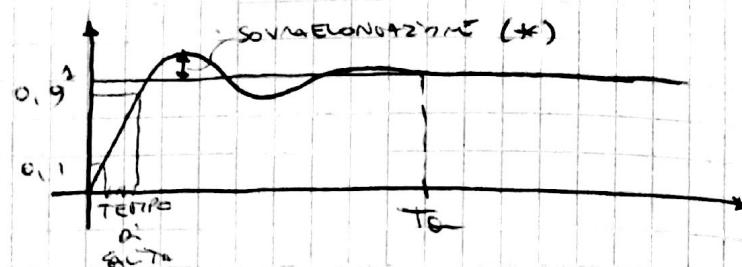
- REGOLE PERMANENTI
- TRANSITION

REAZIONI DIARIE

IN GENERALE SI FA RIFERIMENTO ALLA RISPOSTA INDICATA

PARAMETRI CARATTERISTICI:

- T_s TEMPO DI SALITA
- \hat{S} SOVRAELONGAZIONE
- T_d TEMPO DI ARRESTAMENTO

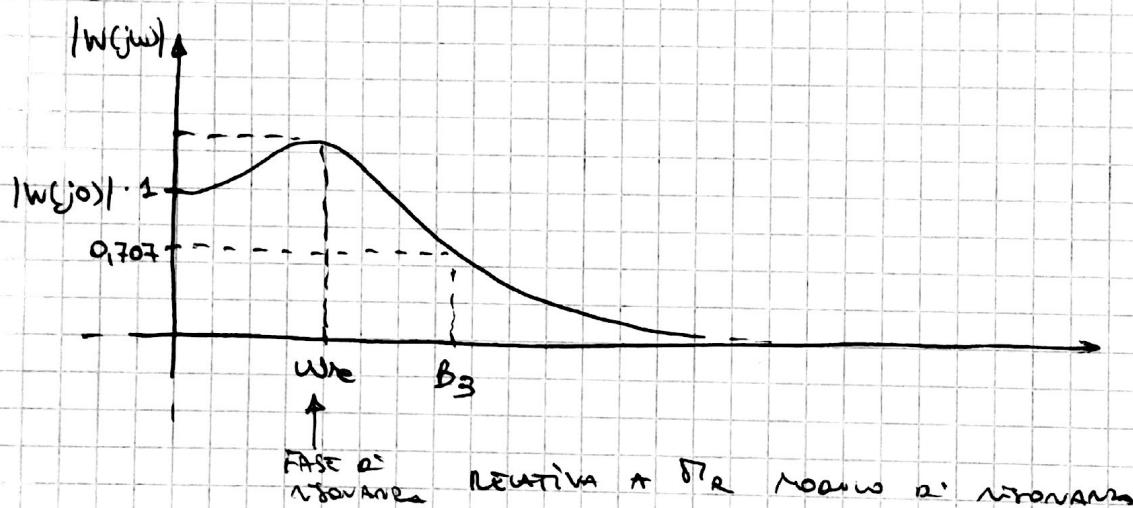


(*) IN GENERALE SI INDICA IN PERCENTUALE NELL'INTRVALLO DI VALORI DI MISURA
OSS:

IN GENERALE SI VEDONO T_s , \hat{S} E T_d PIÙ PICCOLI POSSIBILI

ONE VOGLIANO TRAMUTE QUESTE SPECIFICHE NEL TEMPO IN SPECIFICHE
SUNA $W(s)$

• B_3 BANDA PASSANTE



REGOLE ENERGETICHE

$$\bullet B_3 \cdot T_s \approx 3 \iff B_3 \approx \frac{3}{T_s}$$

$$\bullet 1 + \hat{S} \approx 0,85 \pi_R \iff \hat{S} \approx 0,85 \pi_R - 1$$

CONSIDERANDO IL CONTINUAMENTO $C(s) = C_1(s) \cdot C_2(s)$

PER SODDISFARE LE SPECIFICHE ~~STATICA E DYNAMICHE~~ (X~~STATICHE~~)

ARRIVO A $C_1(s) = \frac{k}{s^2}$. VEDO SE CON $C_2(s) = 1$ NELLO

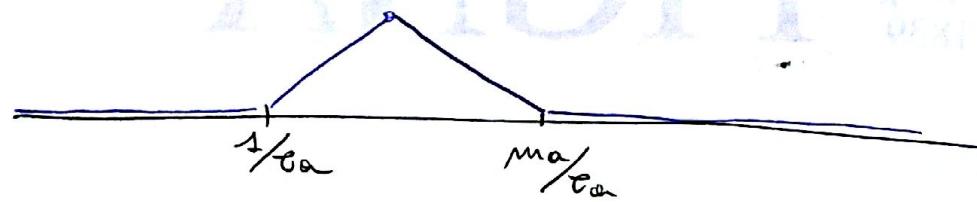
A SODDISFARE LE SPECIFICHE. SE NON LI SODDISFANO

CIENNO UNA $C_1(s)$ IN MODO DA SODDISFARE LE SPECIFICHE

~~STATICA E DYNAMICHE~~ SU w_c E π_m

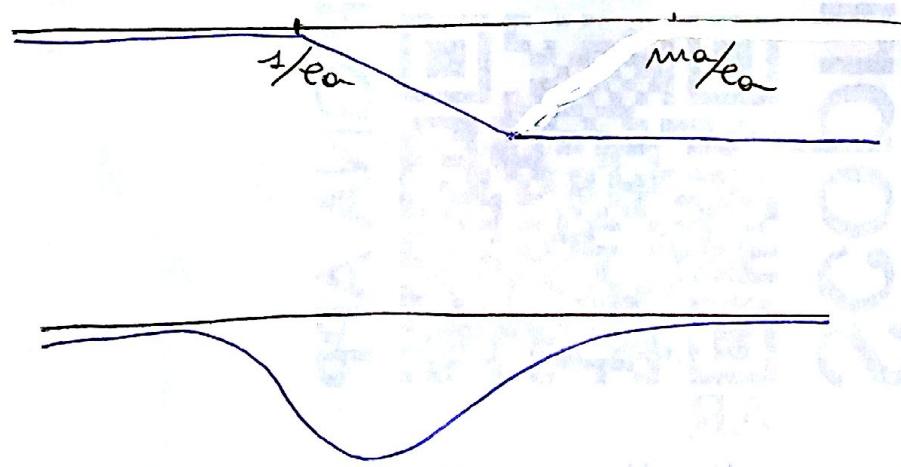
NOTE ANTICIPATRICE

$$C_2(s) = \frac{1 + \tau_a s}{1 + \frac{\tau_a}{\tau_{Ma}} s} \quad \text{CON } \tau_a > 0, \tau_{Ma} > 0$$



NOTE ATTENUTATRICE

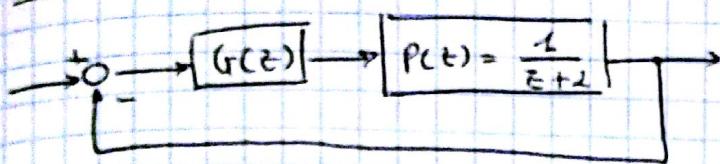
$$C_1(s) = \frac{1 + \frac{\tau_a}{\tau_{Ma}} s}{1 + \tau_a s} \quad \text{CON } \tau_a > 0 \text{ e } \tau_{Ma} > 0$$



OSS

PER OTTENERE A TEMPO FINITO POSSIAMO IMPORRE LA CONVERGENZA DELLA RISPOSTA
IN TEMPO FINITO

EX



PROGETTARE $G(z)$ IN modo che:

- 1) LA RISPOSTA y CORRISPONDENTE ALL'INGRESSO $r(h) = \gamma(h)$ SIA MOLTO A PUNTE
DA UN CERTO Istante ℓ (con ℓ minimo)
- 2) IL SISTEMA COMPLESSIVO SIA ASINTOTICAMENTE STABILE

INIZIATORI DALLA SPECIFICA

CALCOLARE LA FDT INGRESSO USCITA $W = \frac{y}{r} = \frac{N_F}{N_F + D_F}$
OVE $F = GP = \frac{N_F}{D_F}$

$$r(h) = \gamma(h) \rightarrow r(z) = Z[\gamma(h)] = \frac{z}{z-1}$$

OSS

IL NOSTRO OBIETTIVO È FAR SÌ CHE $y(h) = 0 \quad \forall h \geq \ell$

$$y(h) = A_0 \delta(h) + A_1 \delta(h-1) + A_2 \delta(h-2) + \dots + A_{\ell-1} \delta(h-\ell+1)$$

$$y(z) = A_0 + \frac{A_1}{z} + \frac{A_2}{z^2} + \dots + \frac{A_{\ell-1}}{z^{\ell-1}} = \frac{A_0 z^{\ell-1} + A_1 z^{\ell-2} + A_2 z^{\ell-3} + \dots + A_{\ell-1}}{z^{\ell-1}}$$

QUINDI $y(z) = \frac{S(z)}{z^{\ell-1}}$ POINTEO A:
GRADO $\leq \ell-1$

QUINDI DEVO FARLO IN MODO CHE:

$$\underbrace{y(z)}_{=} = \underbrace{W(z)}_{=} \cdot \underbrace{r(z)}_{=}$$

$$\frac{S(z)}{z^{\ell-1}} = \frac{N_F}{N_F + D_F} \cdot \frac{z}{z-1}$$

\Leftrightarrow

$$\frac{(z-1)S(z)}{z^\ell} = \frac{N_F}{N_F + D_F}$$

ORA EQUAGLIAMO IL
NUMERATORE A SX
E IL DENOMINATORE A SX
CON NUM. E DEN. A DX

$$\begin{cases} (z-1)S(z) = N_F(z) \\ z^\ell = N_F(z) + D_F(z) \end{cases} \xrightarrow{\text{IMPONE CHE}} \text{SUGLIATO IL FAUTO CHE } N_F = (z-1) \dots$$

LA SECONDA EQUAZIONE NON È ALTRO CHE UN' EQUAZIONE DIOPANTINA
SAPPiamo CHE PER RISOLVERLA DOBBIANO SODDISFARE LA SEGUENTE SPECIFICA:

$$N^{\circ} \text{ PARAMETRI} = D_W = D_F$$

SCELGO $G(z) = a \frac{z-1}{z+6}$ $\rightarrow F(z) = G(z)P(z) = \frac{a(z-1)}{(z+b)(z+2)}$

$$N^{\circ} \text{ PARAMETRI} = 2 = D_F \rightarrow \text{OK!}$$

$$N_F + D_F = a(z-1) + (z+b)(z+2) = z^2$$

$$\begin{aligned} z^2 + (2+b+a)z + 2b-a &= z^2 \\ \begin{cases} 2b-a=0 \\ 2+b+a=0 \end{cases} &\rightarrow \begin{cases} b=-\frac{2}{3} \\ a=-\frac{4}{3} \end{cases} \end{aligned}$$

OSS COSÌ FACENDO ABBIANO ANCHE NOI STABILE IL SISTEMA!

ABBIANO INFATI ASSEGNAZIONI DI AUTOVARI IN ZERO! (INFATI

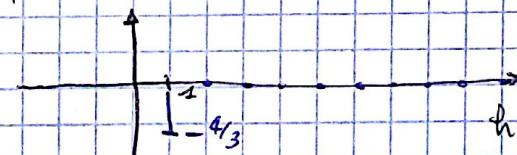
$$D_W = N_F + D_F$$

SCELGO $G(z) = -\frac{4}{3} \frac{z-1}{z+\frac{2}{3}}$

QUAL È L'ANDAMENTO DI $y(t)$?

$$y(t) = \frac{N_F}{N_F + D_F} \cdot \frac{z}{z-1} = \frac{-\frac{4}{3}(z+1)}{z^2} \cdot \frac{z}{z-1} = -\frac{4}{3} \frac{z}{z-1}$$

$$\text{quindi: } y(h) = -\frac{4}{3} \delta(h-1)$$



COME CI ASPETTIAMO $y(h) = 0 \quad \forall h \geq 2$

EX

$$-\frac{b}{z} + \frac{a}{z-1} \rightarrow \boxed{G(z)} \rightarrow \boxed{P(z) = \frac{z-0,5}{(z+1)(z+0,5)}}$$

OSS PER A, B, C ANCHE STABILITÀ ASINTOTICA

A) SI DETERMINI UN CONTINUAZIONE $G_A(z)$ TALE DA RENDERE NUOVO L'ERRORE A REG. PERT. PER INTRESSE $z(\omega) = y(h)$

B) SI DETERMINI UN CONTINUAZIONE $G_B(z)$ TALE DA RENDERE NUOVO L'ERRORE CORRISPONDENTE ALL'INTERESSE $z(\omega) = y(h)$ NEI TEMPO PIÙ BRUVE POSSIBILI

C) SI DETERMINI UN CONTINUAZIONE $G_C(z)$ t.c. IN CORRISPONDENZA DI $z(\omega) = y(h)$ SI APPESA: $d(0) = 1 \quad d(1) = 0 \quad d(2) = -1 \quad d(h) = 0 \quad \forall h \geq 3$

A

$$N_e = \frac{\ell}{t} = \frac{D_F}{N_F + D_F}$$

$$N = \frac{y}{t} = \frac{N_F}{N_F + D_F}$$

$t = 4$	$\gamma(\ell)$
0	$N_e(t) \geq 0$
1	0
2	0

Dunque $N_e(t) \geq 0$

BISOGNA CONSULTARE LA TABEUA DEL NEUTRO PERTINENTE IN CORRISPONDENZA

A INGEGNERIA POLINOMIALE (INFATI LA SPECIFICA È SOLO SU NEUTRO PERTINENTE)

Quindi $G(z) = \frac{\dots}{(z-1)\dots}$

A DIFFERENZA DEI EX PRECEDENTI MI DEVO PREOCCUPARE DELLA STABILITÀ.
(NON DO BISOGNO DELL'ASSEGNAZIONE DEGLI AUTOVARIANZI)

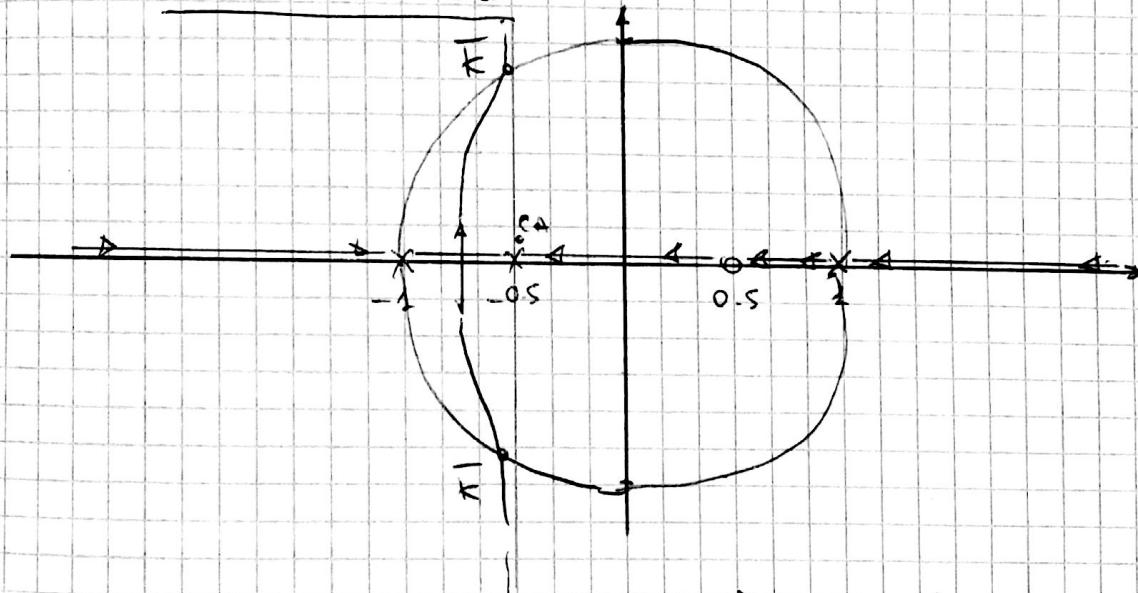
SCELGO $G(z) = \frac{k}{z-1}$ E VEDO SE È STABILE

$$F(z) = k \frac{z-0,5}{(z-1)(z+1)(z+0,5)}$$

$$\mu = 1 \quad z_1 = 0,5$$

$$\mu = 3 \quad \mu_1 = 1, \mu_2 = -1, \mu_3 = -0,5$$

USO IL DISCO DEI RADICI



Quindi se $0 < k < \bar{k}$ il sistema è ABBONITAMENTE STABILE

(ALTRIMENTI NON RISOGNA CALCOLARE \bar{k} , SE PROPRIO C'È TEMPO
TROVARNE UNO!)

AD EX → SOSTITUISCO $z = -0,7$ IN DUR A Ricavo k (CON UN
MOLTO CON RISULTATO PROBABILE MA = IL k VA BENE)

(STESO RAGIONAMENTO DEL EX PRECEDENTE)

$$Q(z) = N_F(z) \alpha(z)$$

SAPPiamo solo che
 $ds \leq t-1$

$$\frac{S(z)}{z^{t-1}} = \frac{D_F}{N_F + D_F} \cdot \frac{z}{z-1} \iff \frac{(z-1)S(z)}{z^t} = \frac{D_F}{N_F + D_F}$$

$$\begin{cases} (z-1)S(z) = D_F \\ z^t = N_F + D_F \end{cases} \quad G(z) = \frac{\dots}{(z-1)\dots}$$

RISOLVIAMO L'EQ. DIOPANTINA:

DEVO SCEGLIERE LA STRUTTURA DI $G(z)$ CHE PENSO ORA È UNO: $G(z) = \frac{\dots}{(z-1)^m}$

CONVIENE CHE CON $G(z)$ IL CANCEROSO TURBO IN CANCELLAZIONE DIVISI

RENDO NASSONI PER TUTTI GLI AUTOVARI t.c. $|\lambda| < 1$ (COST SERPENTICO)

1) CALCOLI

SEGLIO $G(z) = \frac{(z+0,5)(az+b)}{(z-0,5)(z-1)}$

INFATI SE METTERO SOLO UN PARAMETRO IN $G(z)$ VENIVANO UNO

GRADO PIÙ $F=2 \neq \text{NO PARAMETRI!}$

$$F(z) = \frac{az+b}{(z+1)(z-1)}$$

Ora posso risolvere l'EQ.

$$N_F + D_F = az+b + (z+1)(z-1) = z^2 \iff z^2 + az + b - 1 = z^2$$

Quindi:

$$\begin{cases} a = 0 \\ b = 1 \end{cases}$$

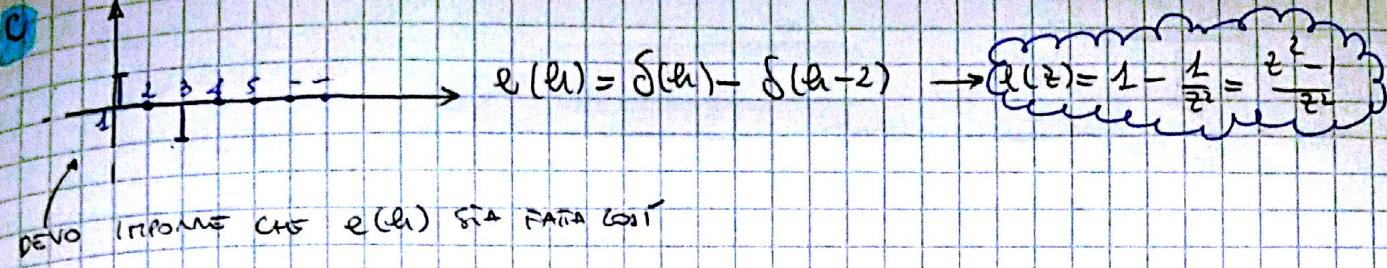
OSS

PER CIÒ È VENUTO CHE BASTAVA SOLO UN SOLO PARAMETRO!

$G_B(z) = \frac{z+0,5}{(z-0,5)(z-1)}$

POSSO ESSERE SICURO CHE IL SISTEMA È STABILE (HO AGGIUNTO UN AUTOVARO IN ZERO).

QUAL È IL PIANO DI STABILITÀ DEL SISTEMA (CONSERVATIVO)? $\frac{(z-0,5)(z+0,5)}{z^{0,5}} \cdot \frac{z^2}{0,5} = P(z)$



$$x(z) = W(z) N(z)$$

$$\frac{z^l - 1}{z^l} = \frac{DF}{NF + DF} \cdot \frac{z}{z-1} \Leftrightarrow \frac{(z-1)(z^2-1)}{z^3} = \frac{DF}{NF + DF} \quad \left\{ \begin{array}{l} (z-1)(z^2-1) = DF \\ z^3 = NF + DF \end{array} \right.$$

IN QUESTO CASO
ABBIÀ $S(z)$
FISCHIO!

$$G(z) = \frac{z+0,5}{z-0,5} \cdot \frac{\dots}{(z-1)^L} \Rightarrow F = \frac{NF}{(z+1)(z-1)^L}$$

CANCELLA IL $\frac{z+1}{z-1}$
CANCELLAZIONE
G'A' IN $P(z)$!

$$z^3 - DF = NF \Rightarrow NF = z^3 - (z-1)(z^2-1) = z^2 + z - 1$$

L'EX REALE HA UN IMPORTE
ANCHE NF

quindi: $G(z) = \frac{z+0,5}{z-0,5} \cdot \frac{z^2 + z - 1}{(z-1)^L} \Rightarrow F = GP = \frac{z^2 + z - 1}{(z+1)(z-1)^L}$

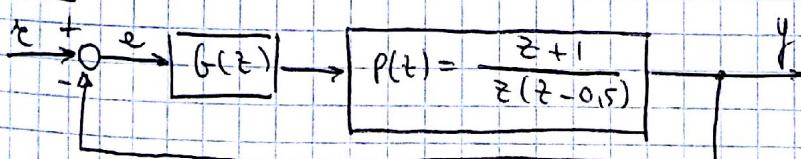
OSS

L'ESERCIZIO E' STATO COMMESSO AD ANTE, MA AUTENTICO POTEVA NON
AVERE SOLUZIONE

QUANTO CONSIDERARE MATTAMENTICAMENTE PER DETERMINARE I RISULTATI?

$$P(z) = (z-0,5)(z+0,5)z^3$$

EX



- 1) DETERMINARE $G(z)$ IN FONDO CHE PER L'INGRESSO $u(z) = \frac{1}{z(z-2)}$ L'ESITO $y(z) = 0 \quad \forall n \geq 0$ (il più piccolo possibile)

$$W_e = \frac{DF}{NF + DF} \quad W = \frac{NF}{NF + DF}$$

$$F = GP = \frac{NF}{DF}$$

$$\begin{array}{c} \overbrace{e(t)}^{\downarrow} = \underbrace{W_e(t)}_{\frac{s(t+1)}{z^{t+1}}} \underbrace{e(t)}_{\frac{D_F}{N_F + D_F}} \\ \Leftrightarrow \frac{s(t)(z-2)}{z^{t-2}} - \frac{D_F}{N_F + D_F} \quad \left\{ \begin{array}{l} S(t)(t-2) = D_F \\ N_F + D_F = z^{t-2} \\ D_F = t-2 \\ t = d_F + 2 \end{array} \right. \\ G(z) = \frac{z(t-0,5)}{(z-2)} \end{array}$$

NON $e(t)$ CANCELLA IL CANCELLABILE. $G(z) = \frac{z(t-0,5)}{(z-2)} \cdot \frac{a}{z+b}$

$$\rightarrow F = bP = a \frac{z+1}{(z-1)(z+b)} \quad \text{ABBIANO CHE } N^0 \text{ PARAMETRI} = 2 = d_F \text{ OKE!}$$

$$a(z+1) + (z-1)(z+b) = z^2 \Rightarrow z^2 + (b-2+a)z + a - 2b = z^2$$

$$\left\{ \begin{array}{l} b+a-2=0 \\ a-2b=0 \end{array} \right. \quad \left\{ \begin{array}{l} b=2/3 \\ a=4/3 \end{array} \right. \quad \text{AVINDO: } G(z) = \frac{z(t-0,5)}{z-2} \cdot \frac{4/3}{z+2/3}$$

OSS

IL SISTEMA E' ANCORA STABILE POICHE' HA UN AUTORITRAS. IN TUTTI GLI AUTOVALORI.

~~ANALISI DI VOLTAZIONE CON IL METODO DELLE SERIE APPROPRIATE:~~

$$e(z) = \frac{D_F}{N_F + D_F} \frac{1}{z(z-2)} = \frac{(z-2)(z+2/3)}{4/3(z+1) + (z-2)(z+2/3)} - \frac{1}{z(z-2)} = \frac{z+2/3}{z^3} = \frac{1}{z^2} + \frac{2/3}{z^3}$$

$$\text{Quindi: } e(h) = 8(h-2) + 2/3 S(h-3)$$

POLINOMIO CARATTERISTICO DEL SISTEMA COMPLESSO

$$P(z) = \underbrace{z(z-0,5)}_{\text{TRACC}} \underbrace{\frac{z^2}{z-0,5}}_{\text{ORS}}$$

RISPOSTA A REGIME A INGRESSI PENSATI

1) SUPponiamo che un esercizio abbia la seguente specifica:

1) $e(h)$ NUO A REG. PEN. $e(h) = \sin(4h)$

ABBIANO GIÀ VISTO CHE:

$$e(h) = \sin \theta h \rightarrow \tilde{e}(h) = |W_e(e^{j\theta})| \sin(\theta h + \angle W_e(e^{j\theta}))$$

Nel normale caso: $\theta = 4$

$$e(h) = |W_h(e^{j4})| = 0$$

$$W_h = \frac{D_F}{N_F + D_F}$$

$$|D_F(e^{j4})| = 0 \Leftrightarrow |D_G(e^{j4})| \cdot |D_P(e^{j4})| = 0$$

avendo: $D_G(z) = (z - e^{j4})(z - e^{-j4})$ ---

AGGIUNTO QUESTO TENTATIVO
PER AVER COEFF. REALI

$$\begin{aligned} D_G(z) &= (z - \cos 4 - j \sin 4)(z - \cos 4 + j \sin 4) = (z - \cos 4)^2 + \sin^2 4 = \\ &= z^2 - 2z \cos 4 + \underbrace{\cos^2 4 + \sin^2 4}_{1} = z^2 - 2z \cos 4 + 1 \end{aligned}$$

quindi: $f(z) = \frac{-+}{(z^2 - 2 \cos 4 \cdot z + 1) \cdot -}$