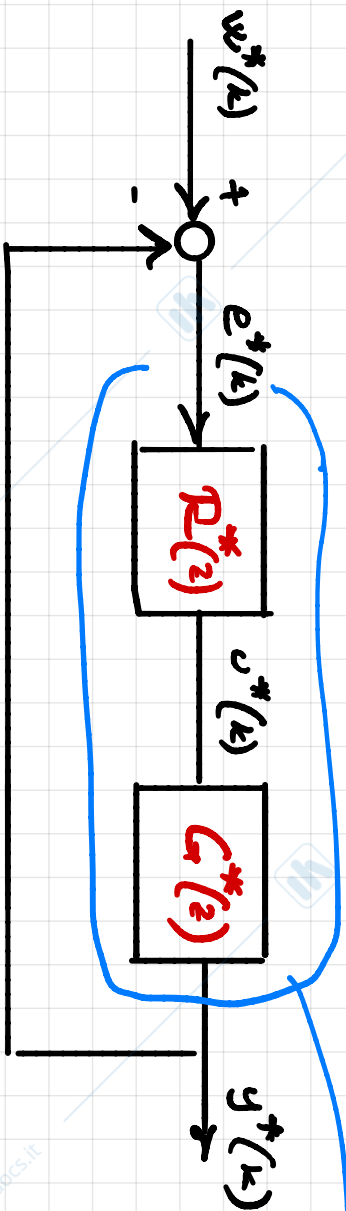


ANALISI DI SISTEMI RESTRIZIONATI A TEMPO DISCRETO

SISTEMI RETROAZIONATI A TEMPO DISCRETO



$$L(z) = R^*(z)G^*(z) = \frac{N(z)}{D(z)}$$

FDT D'ANZELDO

- ASSIOMI DI STABILITÀ

$$G_{yw}(z) = \frac{L(z)}{1+L(z)} = \frac{N(z)}{D(z)+N(z)} = F(z)$$

F(z)

- METODI DI ANALISI

- CALCOLO RADICI
- TRASF. BILINEARE + ROUTH
- NYQUIST "DISCRETO"
- LOGO DELLE RADICI

P.A.S. STABILITÀ

↕

1. NO CANCELLAZIONI
CATTIVE (CON $|1| \geq 1$)
2. TUTTE LE RADICI DI $\varphi_{pe}(z)$
HANNO MODULO < 1

$$\tilde{\varphi}(s) = \varphi_{pe} \left(\frac{1+s}{1-s} \right) (1-s)^n$$

- CRITERIO DI NYQUIST (A TEMPO DISCRETO)

Γ DIAGRAMMA DI $L(e^{j\theta})$, $-\pi \leq \theta \leq \pi$

N N. DI GIRI (AUTONORI) DI Γ INTORNO A

-1

+1 SE
NUMERAZIONE
POSITIVA

P N. DI POLI DI $L(z)$ CON $|z| > 1$

$$R.S. \text{ STAB.} \iff \begin{cases} N \text{ BEO DEFINITO} \\ N = P \end{cases}$$

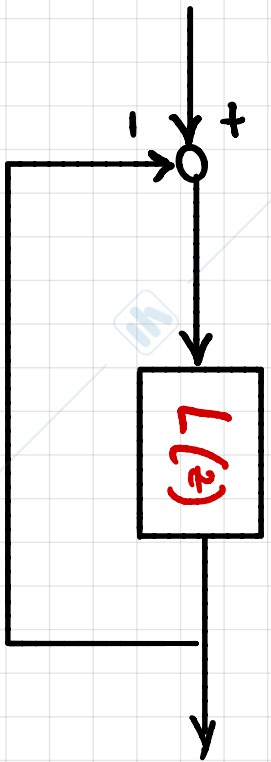
- NOTA - SI POSSONO ESTENDERE:

- CRITERIO DI BODE

- MARGINE DI FASE

- MARGINE DI GUADAGNO

- LOGO DELLE RADICI (A TEMPO DISCRETO)



$$L(z) = \sum \frac{N^*(z)}{D(z)} = \sum \frac{\pi_i(z+z_i)}{\pi_i(z+p_i)}$$

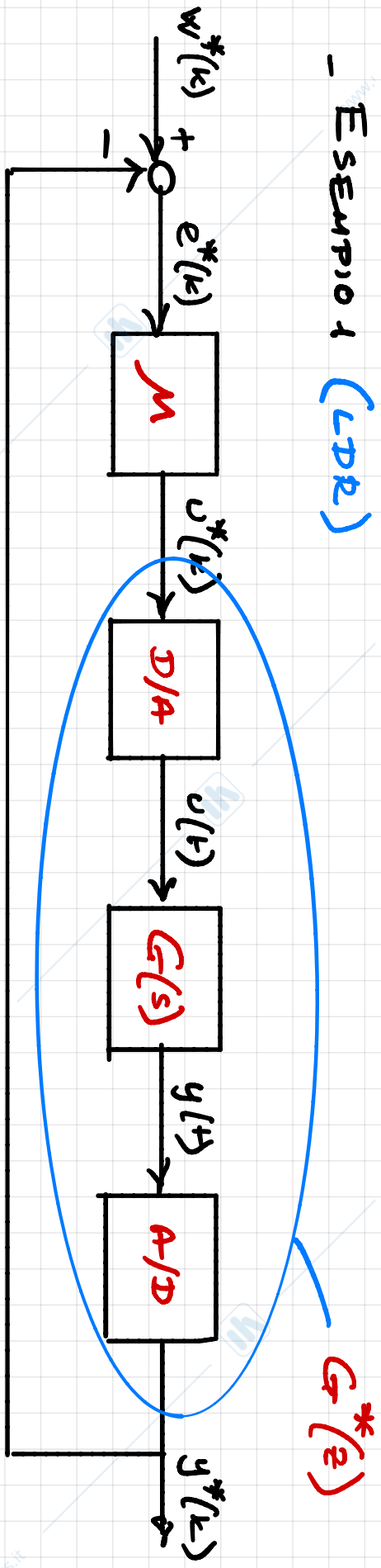
POU IN A.C. = RADICI DI $\varphi_{AC}(z) = D(z) + zN^*(z)$

- STUDIO DEI POU IN A.C. AL VARIARE DI $\rho \Rightarrow$ LDR

PROBLEMA IDENTICO
A QUELLO MATRIZO A
TEMPO CONTINUO

- REGOLE DI TRACCIAMENTO IDENTICHE
- INTERPRETAZIONE DELL' L.D.R. DIVERSA

- Esempio 1 (LDR)

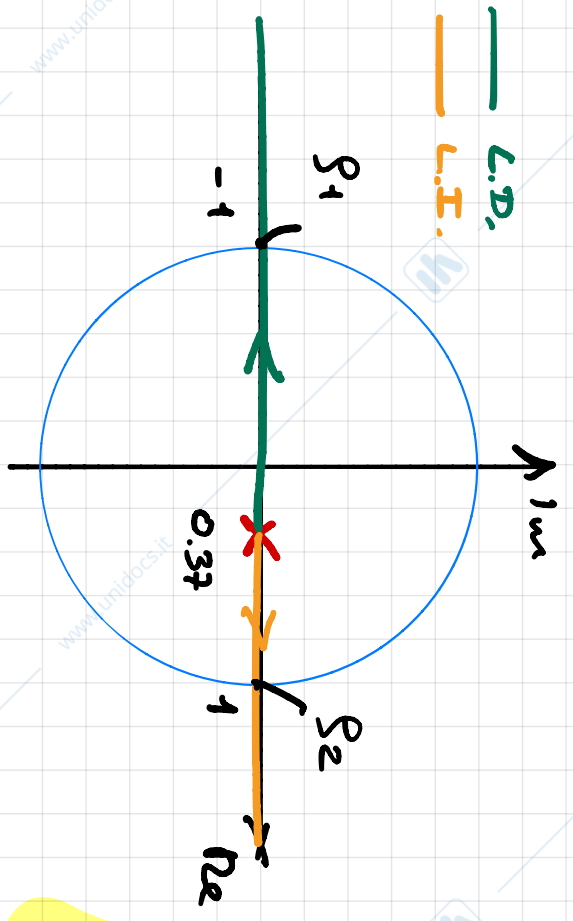


$$G(s) = \frac{1}{s+1}, T=1$$

- Stabilità al varare di μ ?

$$G^*(z) = \frac{1-e^{-1}}{z-e^{-1}} \approx \frac{0.63}{z-0.37}$$

$$\Rightarrow L(z) = \frac{0.63\mu}{z-0.37}$$



$$\rho_1 = 1.37 \quad \mu_1 = \frac{\rho_1}{0.63} \approx 2.17$$

$$\rho_2 = -0.63 \quad \mu_2 = \frac{\rho_2}{0.63} = -1$$

A.S. STAB. $\Leftrightarrow -1 < \mu < 2.17$

- ESEMPIO 1 (nyquist a T. DISCRETO)

$$L(z) = \frac{0.63\mu}{z-0.37}$$

$$L(e^{j\theta}) = \frac{\rho}{e^{j\theta}-0.37} = \frac{\rho}{\cos\theta - 0.37 + j\sin\theta}$$

- CASO 1 $\rho > 0$

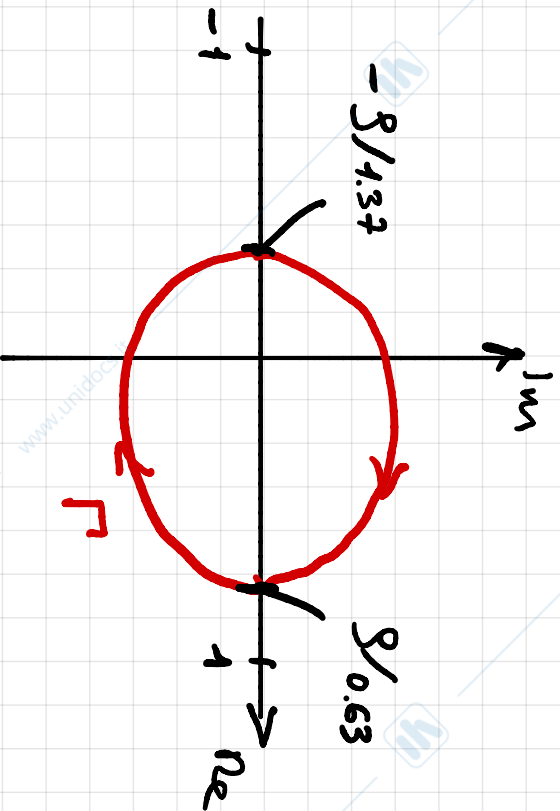
$$|L(e^{j\theta})| = \frac{\rho}{\sqrt{1.14 - 0.74\cos\theta}}$$

$$\angle L(e^{j\theta}) = -\angle(\cos\theta - 0.37 + j\sin\theta)$$

$$\theta = 0 \quad \left\{ \begin{array}{l} |L(e^{j0})| = \frac{\rho}{1.4} \approx \frac{\rho}{0.63} \\ \angle L(e^{j0}) = 0^\circ \end{array} \right.$$

$$\theta = \pi \quad \left\{ \begin{array}{l} |L(e^{j\pi})| = \frac{\rho}{\sqrt{1.88}} \approx \frac{\rho}{1.37} \\ \angle L(e^{j\pi}) = 180^\circ \end{array} \right.$$

$$0 = \mathcal{P} = \mathcal{N} \iff \frac{\rho}{1.37} < 1 \quad 0.63\mu$$



A.S. S.M.B. $\iff 0 < \mu < 2.17$

- caso 2 $\rho < 0$

$$\rho = 0.63\mu$$

- È COME SE CI FOSSE UNA REMOZIONE POSITIVA

N N. di anni (autonomia) intorno a +1

$$0 = \rho = N \iff \frac{191}{0.63} < 1 \iff |N| < 1$$

$$A.S. S.M.B. \iff -1 < \mu < 0$$

- Esempio 1 (analisi appross. A.T. continuo)

$$\tilde{R}(s) \approx e^{-sT/2} \mu \implies \tilde{L}(s) \approx \frac{\mu}{s+1} e^{-sT/2}$$

- caso ① $\mu > 0$

$$|\tilde{L}(j\omega)| = \frac{\mu}{\sqrt{1+\omega^2}} = 1$$

$\mu \leq 1$ crit. di Nyquist (T.C.) \implies A.S. stab.
 $\mu > 1$ $\tilde{\omega}_c = \sqrt{\mu^2 - 1}$

$$\varphi_c \approx -\arctan \tilde{\omega}_c - \tilde{\omega}_c T \frac{180^\circ}{2} = -180^\circ$$

$$\implies \text{PER TENTARE } \tilde{\omega}_c \approx 3.67$$

$$\mu = \sqrt{1 + \tilde{\omega}_c^2} \approx 3.8$$

A.S. stab. $\iff \mu < 3.8$

STIMA IMPRECISA

- caso ② $\mu < 0$

- con criterio di Nyquist (A.T. continuo) si trova:

A.S. stab $\iff \mu > -1$

- ESEMPLO 1 (calcolo del POU in A.C.)

$$L(z) = \frac{0.63\mu}{z - 0.37} = \frac{N(z)}{D(z)}$$

$$q_{AC}(z) = D(z) + N(z) = z - 0.37 + 0.63\mu = 0$$

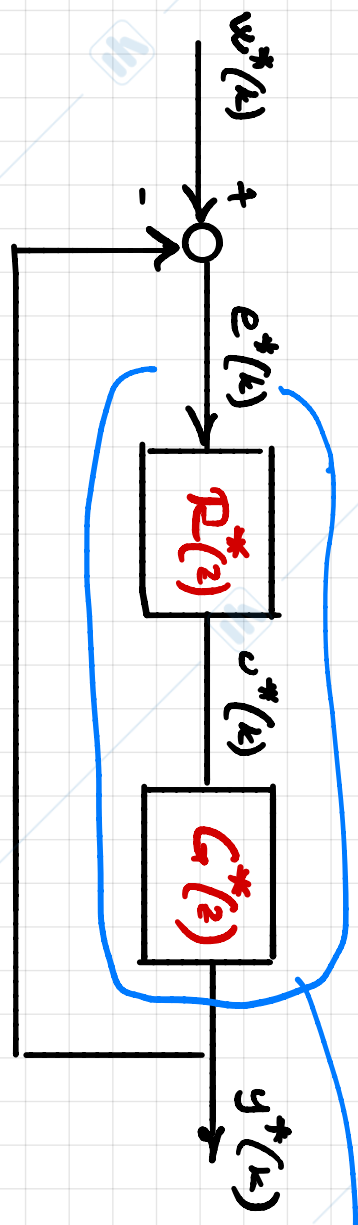
POU in A.C.: $z = 0.37 - 0.63\mu$

As. STAB.

$$\iff |0.37 - 0.63\mu| < 1$$

$$\iff -1 < \mu < 2.17$$

- ANALISI DELLE PRESSIONI DI "TRACKING"



$$L(z) = \frac{N(z)}{D(z)}$$

$$G_{yw}(z) = F(z) = \frac{L(z)}{1+L(z)} = \frac{N(z)}{D(z)+N(z)}$$

- ANALISI IN FREQUENZA

$$F(e^{j\theta})$$

R.I.F.

SITUAZIONE IDEALE

$$|F(e^{j\theta})| \approx 1, \forall \theta \in [0, \pi]$$

OVERO

$$|L(e^{j\theta})| \gg 1, \forall \theta \in [0, \pi]$$

- PROBLEMI

- DIFFICILE TRACCARE D. DI BODE

- $|L(e^{j\theta})| \gg 1$, VA IMPURA SPESSE PENDEZA DI STABILITÀ

- ANALISI DELLA RISPOSTA ALLO SCAMBIO

$$w^*(k) = \text{sc}^*(k)$$

1. PRECISIONE STATICA

$$\mu_F = F(1) = \frac{L(1)}{1+L(1)} = \frac{N(1)}{D(1)+N(1)}$$

SITUAZIONE IDEALE $\mu_F = 1$

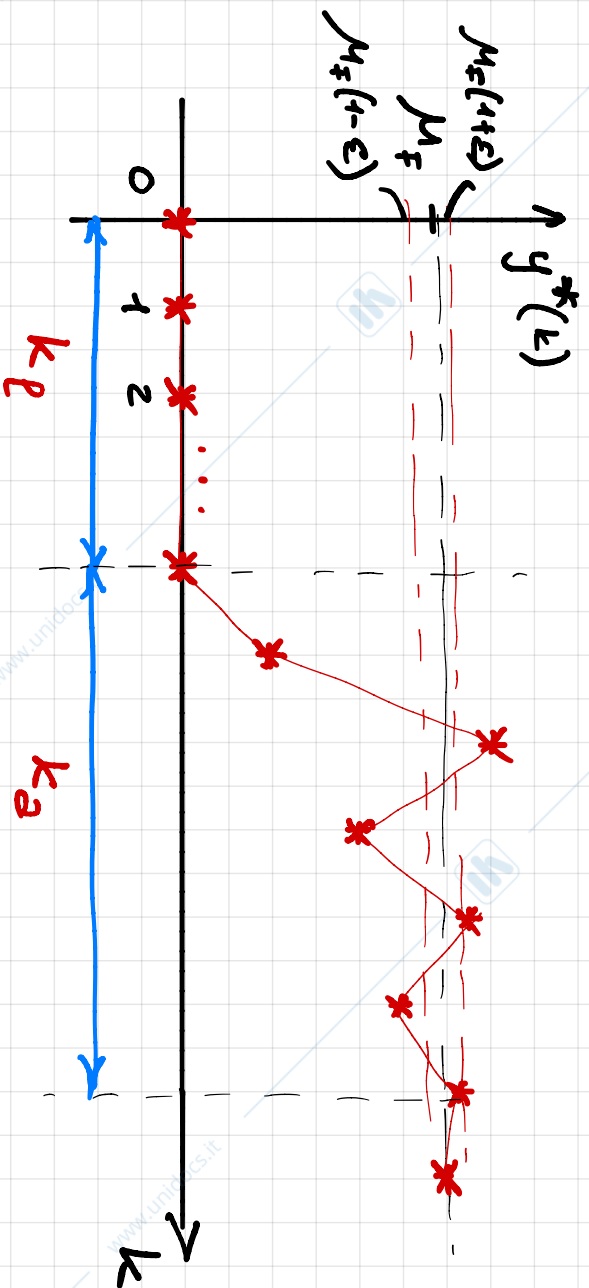
$$\mu_F = 1 \iff D(1) = 0 \iff L(z) \text{ HA UN POLO IN } z=1$$

AZIONE INTEGRALE

- SE $L(z)$ HA UN POLO $g=0$ (NÈ POLU, NÈ ZERU IN $z=1$)

$$\mu_F = \frac{\mu_L}{1+\mu_L} \approx 1 \text{ SE } \mu_L \gg 1$$

2 - PRECISIONE DINAMICA



CARATTERISTICHE
PRINCIPALI

- VELOCITÀ DI RISPOSTA
- SMOZZAMENTO OSCILLAZIONI

- TEMPO DI LATENZA k_e : ULTIMO ISTANTE k PER CUI $y^*(k) = 0$

- RISULTA: $k_e = \nu_F - 1$ GRADO RELATIVO DI $F(z)$

- TEMPO DI ASSE STABILIMENTO k_a : N. PASSI NECESSARI PER PASSARE DA

$$y^*(k_0) = 0 \text{ A } y^*(k) \approx \mu_F \text{ (CON PRECISIONE } \epsilon \text{)}$$

- RISULTA: $k_a = \frac{5}{\ln \left| \frac{z_{dom}}{z_{non\text{-}dom} \right|}$ POLO DOMINANTE

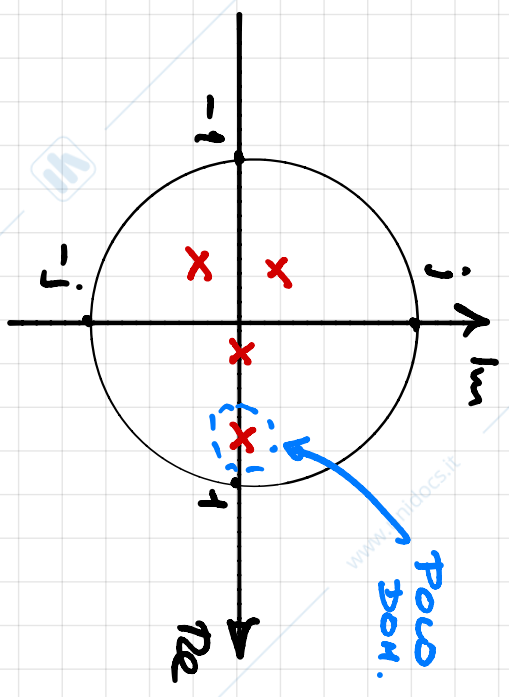
- TEMPO DI RISPOSTA COMPLESSIVO: $k_r = k_a + k_e = k_a + \nu_F - 1$

- POLI DOMINANTI

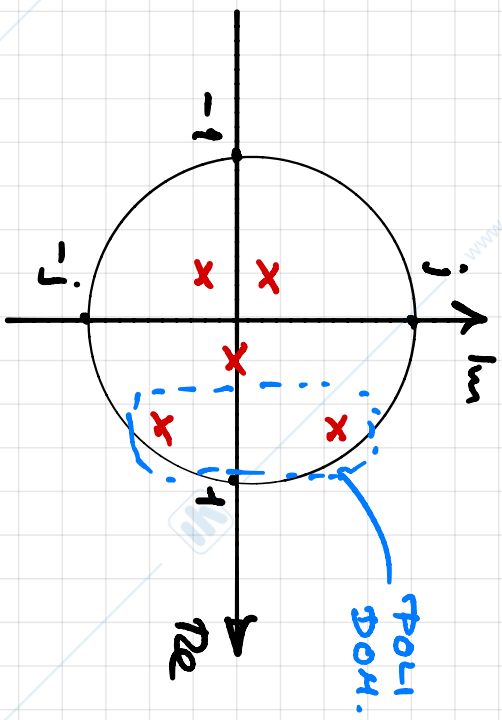
- SISTEMA AS. STABILE DESCRITTO DA $F(z)$

- POLI DOMINANTI: SONO QUELLI PIÙ VICINI ALLA CIRCONFERENZA UNITARIA

POLI DOM. REALI



POLI DOM. COMPLESSI

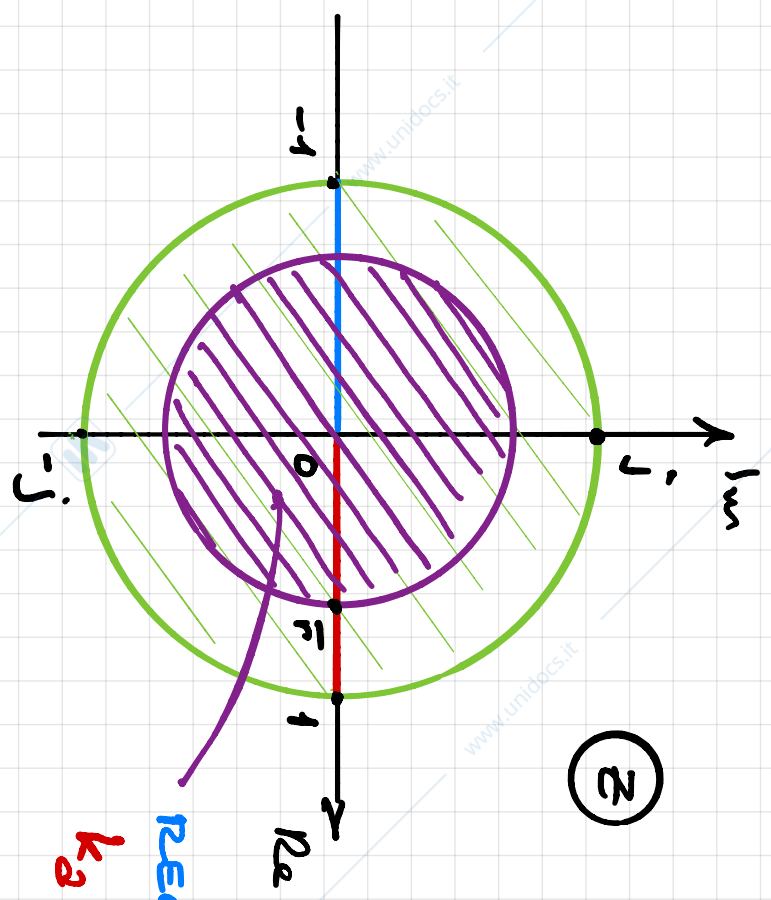


- IN OGNI CASO RISULTA

$$k_g z - \frac{5}{|z_{dom}|^2}$$

- Vincolo sul tempo di Assestante k_g

- VEDI MAPPA $z = e^{sT}$



REGIONE COD
 $k_g \leq \overline{k_g} = -\frac{5}{\theta_{nr}}$

- SISTEMI FIR (FINITE IMPULSE RESPONSE)

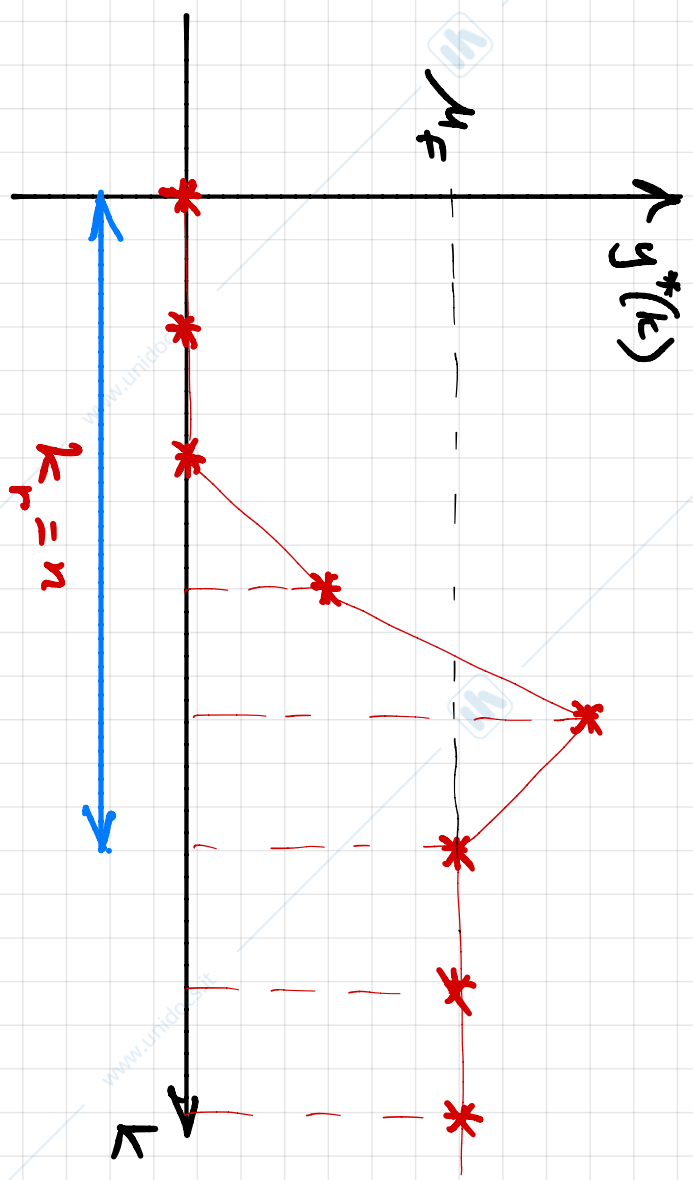
$$F(z) = \frac{N_F(z)}{z^n}$$

TUTTI I POLI IN $z=0$

POLI DOM. $z=0 \Rightarrow k_g = -\frac{5}{2} = 0$!?

- PROPRIETA'

- LA RISPOSTA ALL'IMPULSO SI AVVICINA IN TEMPO FINITO
- LA RISPOSTA ALL'IMPULSO SI ASSESTA IN TEMPO FINITO



SANOZZAMENTO OSCILLAZIONI

- VEDI MAPPA $z = e^{st}$

