

# Criterio di Nyquist per la stabilità

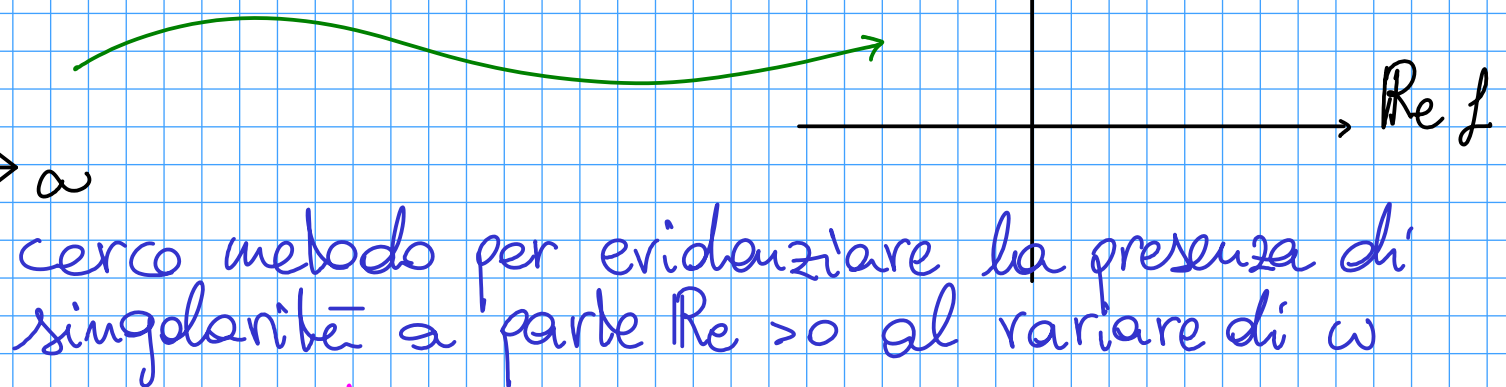
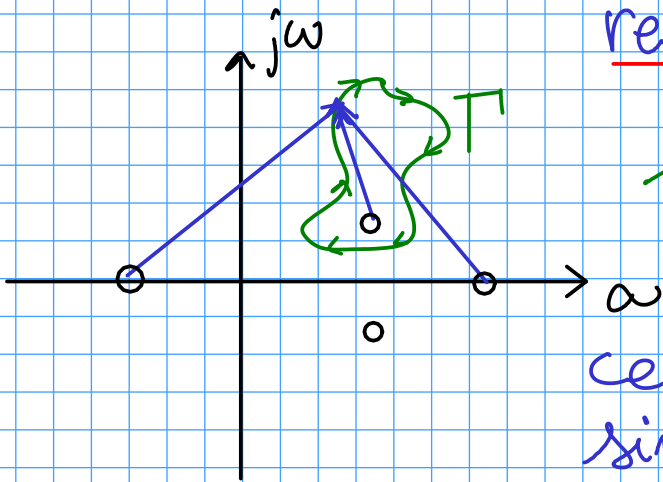
11 GEN

attraverso lo studio del  $\beta A$  (od quello aperto) ricavo proprietà della rete ad anello chiuso

studio denominatore  $1 - \beta A$ ,  
in particolare gli zeri, che saranno  
i poli della rete completa! (una volta chiusa reazione)

$$A(f) = \frac{\alpha A}{1 - \beta A}$$

dimostrazione: voglio studiare la presenza di zeri/poli a parte reale positiva a ciclo chiuso

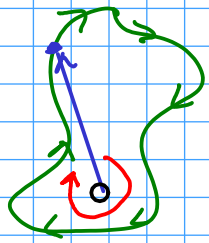


cerco metodo per evidenziare la presenza di singolarità a parte  $\text{Re} > 0$  al variare di  $\omega$

le varie singolarità contribuiscono alla fase di  $f$  solo se sono incluse nella superficie  $T$

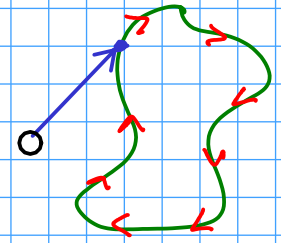
ogni polo/zero compreso in  $T$  contribuisce alla fase complessiva

scorro  $\Gamma$  in senso orario



singularità produce  
una variazione di fase di  $f$   
di  $2\pi$  al termine del giro

singularità esterna  
non produce variazioni  
di fase



definisco  $f$  in modo da considerare  
tutte le singularità (incluse in  $\Gamma$  e non)

$$f = K \frac{\prod_{i=1}^m (s - z_i)}{\prod_{j=1}^n (s - p_j)}$$

↳ il contributo dei poli avrà fase opposta,  
visto che sono al denominatore!

si ha: 
$$\angle f = \sum \angle (s - z_i) - \sum \angle (s - p_j)$$

seno incluse tutte le singularità, sia a parte  $\text{Re} < 0$  che  $\text{Re} > 0$ ,  
il loro contributo dipenderà dal percorso  $\Gamma$

riassumendo

$\forall$  zero interno a  $\Gamma$

$\left[ \begin{array}{l} \rightarrow \text{Re} < 0 \rightarrow +2\pi \\ \rightarrow \text{Re} > 0 \rightarrow -2\pi \end{array} \right.$
--

$\forall$  polo interno a  $\Gamma$

$\left[ \begin{array}{l} \rightarrow \text{Re} < 0 \rightarrow -2\pi \\ \rightarrow \text{Re} > 0 \rightarrow +2\pi \end{array} \right.$
--

problema si sposta sulla scolta di  $T$

obiettivo qualisi:

→ evidenziare la presenza di zeri a parte  $\text{Re} > 0$

→ per ogni pulsazione  $\omega$  (da  $-\infty$  a  $+\infty$ )

scolto  $T$  in modo da considerare  
nella fase complessiva di  $f$  **solo**  
**le singolarità a parte  $\text{Re} > 0$**

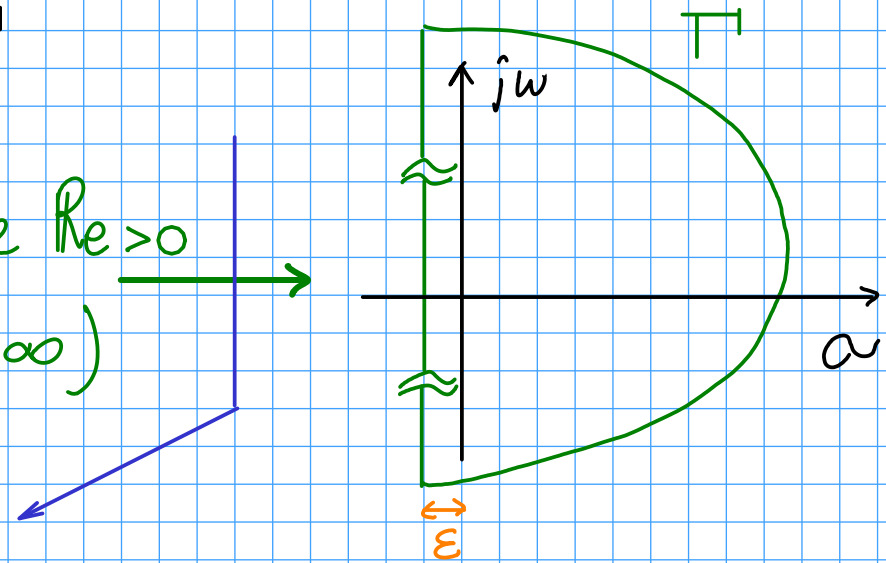
modificando i segni delle fasi la  $\angle f$  diventa:

$$\angle f = 2\pi (N_{p+} - N_{z+})$$

problema

rotazioni riferite attorno all'origine, ma si sta studiando

$1 - \beta A$  !  $\implies$  nessun problema, "trovato" riferimento sul  
**punto  $(1, 0)$**  e misure rotazioni attorno alla  
nuova "origine"

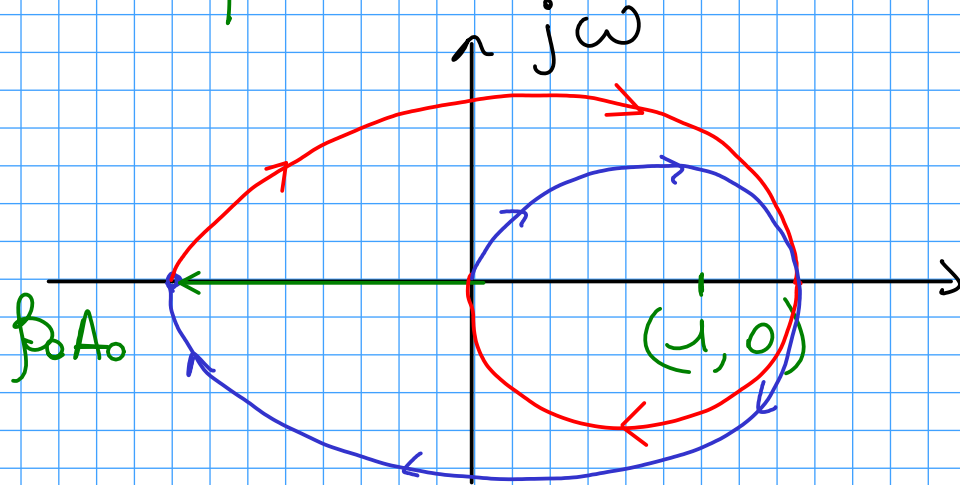


Come costruisco diagramma per  $\omega$  negative (analisi da  $-\infty$  a  $+\infty$ )?

$\beta A$  è un polinomio complesso a coeff. reali, quindi vale la regola

$$\beta A(-j\omega) = \beta A^*(j\omega) \quad \text{diagramma simmetrico!}$$

esempio  
 $\beta A$  con 3 poli,  $\beta(0)A(0) < 0$



$\omega = 0$ , fase  $\pi$  (segno  $\beta(0)A(0)$ )  
arrivano poli, cola fase  
 $\omega \rightarrow +\infty$  fase  $-\pi/2$

$$N_{a0} = -2$$

nota

si misurano rotazioni antiorarie

→ eventuale presenza di zeri instabili nel  $\beta A$  sarà evidenziata da un numero di rot. antiorarie negativo ovvero rotazioni orarie

## Enunciato Criterio di Nyquist

dal diagramma di Nyquist conto numero di rivoluzioni antiorarie intorno a punto  $(-1, 0)$   $\rightarrow$  n° zeri a parte Re positiva ad quello aperto

$$N^{\circ} \text{ rivoluzioni } \underline{\text{antiorarie}} = N_{p^+}^{AA} - N_{z^+}^{AA}$$

$\uparrow$  n° poli a parte Re positiva ad quello aperto

viene fornita solo variazione

rispetto a sistema ad quello aperto  $\rightarrow$  Hp sistema stabile  $\rightarrow N_{z^+}^{AA} = \emptyset$

se BA stabile ad quello aperto

$$N_{p^+}^{AA} = \emptyset$$

$\rightarrow$

n° rivoluzioni antiorarie negative indicano direttamente la presenza di zeri a parte Re  $> 0$   
 $\rightarrow$  poli instabili a ciclo chiuso!

se BA ha poli a parte Re  $> 0$  ad quello aperto

$$N_{p^+}^{AA} = N$$

$\rightarrow$

sistema è stabile se si avranno  $N$  rotazioni orarie ( $-N$  antiorarie)  
 $\rightarrow$  sistema completo è stabile

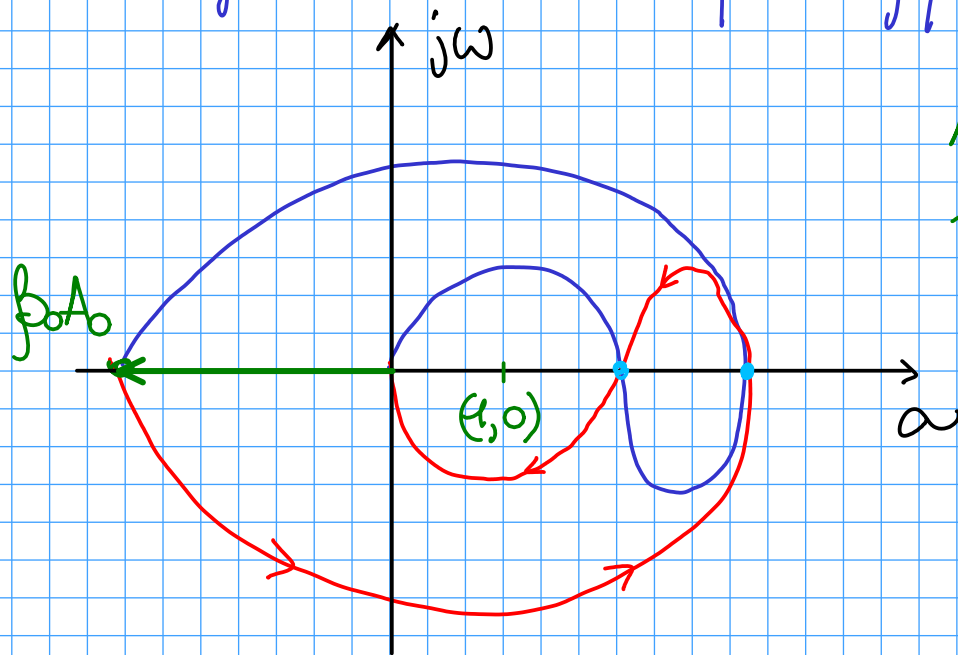
poli BA saranno zeri, ci concentriamo sugli zeri del BA (saranno poli)

## Violazione criterio di Barkhausen

prendo un sistema con  $\beta A$  stabile,  $N_{p+}^{AA} = \emptyset$ ,  $\begin{cases} \angle \beta A_0 < \pi \\ |\beta A_0| > 1 \end{cases}$

per Barkhausen  $\begin{cases} \angle \beta A = 0 \\ |\beta A| > 1 \end{cases}$  immesca oscillazione

verifico se è vero per Nyquist (con determinati poli e zeri di  $\beta A$ )



$N_{p+}^{AA} = \emptyset \rightarrow$  per Nyquist sistema è stabile se  $N_{ao} = \emptyset$

$\hookrightarrow$  ok, verifica!

nonostante Barkhausen indichi instabilità, il sistema è stabile!

CRITERIO DI BARKHAUSEN NECESSARIO MA  
NON SUFFICIENTE A GARANTIRE OSCILLAZIONE

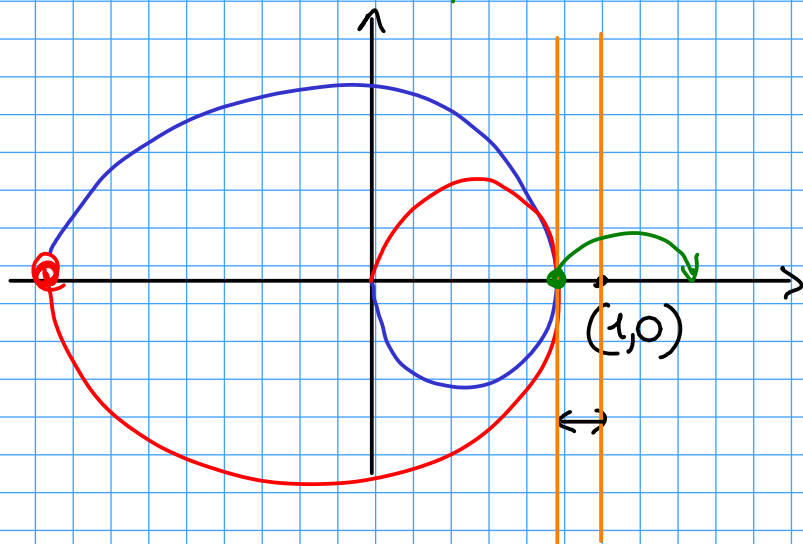


OK, ABBIAMO CRITERIO PER STUDIARE STABILITÀ DI UN SISTEMA RETROAZIONATO. È POSSIBILE STIMARE "QUANTO" SIA STABILE?

AL VARIARE DI PARAMETRI  
CIRCUITI, TEMPERATURA, ...

ESEMPIO

SISTEMA STABILE, IN RETROAZIONE NON HO RUOTAZIONI ATTORNO A  $(-1, 0)$  → STABILE



MA ALCUNE VARIAZIONI POTREBBERO AUMENTARE MODULO  $\beta A$  FINO A CIRCONDARE IL PUNTO  $(-1, 0)$

→ SISTEMA INSTABILE!

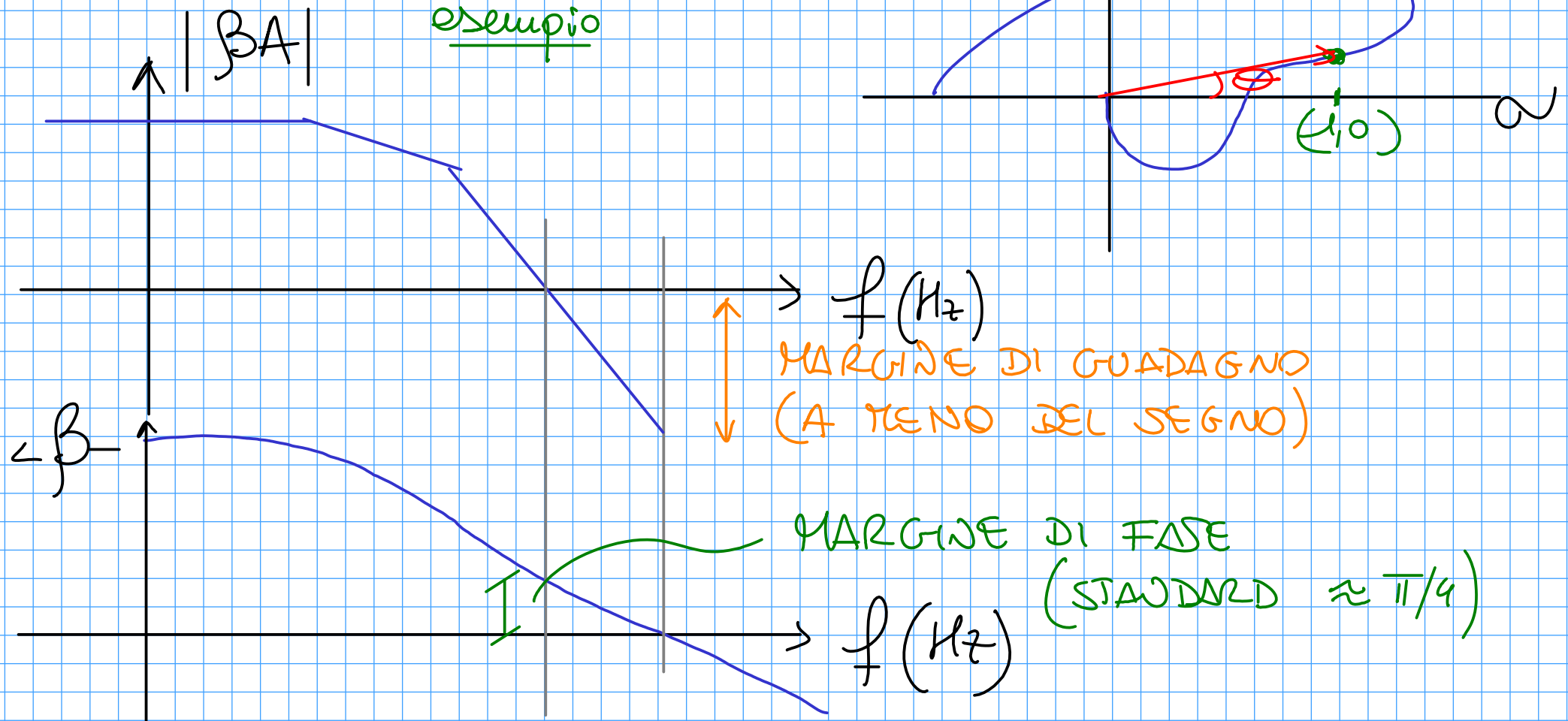
INTRODUCO STRUMENTI PER "QUANTIFICARE" STABILITÀ:

MARGINE DI GUADAGNO  $\left|_{dB} \right| = \text{VALORE TRA } \left| \beta A \right| \text{ E RIFERIMENTO } 0dB$   
 $\left|_{dB} \right| < \beta A = 0$

MARGINE DI FASE  $\left|_{dB} \right| = \text{VALORE } \angle \beta A \left|_{\left| \beta A \right| = 0} \text{ E RIFERIMENTO}$

# MARGINI SU BODE

esempio



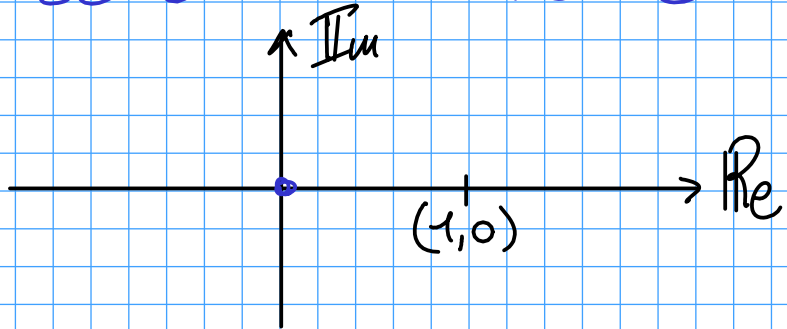
MAIORI SONO I MARGINI  $\longrightarrow$  MAGGIORE SICUREZZA



# ESEMPIO DIAGRAMMA NYQUIST

-12 GEN

ZERO NEW ORIGIN E  $\rightarrow$  MODULO FA ZERO, MA CON QUALE FASE?



$\lim_{\omega \rightarrow 0}$

$$\angle BA = p \frac{\pi}{2} + a\pi$$

$\omega \rightarrow \emptyset$

NUMERO ZERO  
NEW ORIGIN E ( $j^p$ )

$$a = \begin{cases} 0 & \text{se } \angle BA_0 > 0 \\ 1 & \text{se } \angle BA_0 < 0 \end{cases}$$

## ESEMPIO

$$BA = \beta_0 A_0 \frac{s^2 (s - s_{z1})}{(s - s_{p1})(s - s_{p2})} \rightarrow$$

FASE INIZIALE  $\pi$

$$p = 2, a = 0$$

$$BA = \beta_0 A_0 \frac{s (s - s_{z1})}{(s - s_{p1})(s - s_{p2})} \rightarrow$$

FASE INIZIALE  $\pi/2$

$$p = 1, a = \emptyset$$

$$\omega \rightarrow +\infty$$

$$\left. \beta A \right|_{s \rightarrow \infty} = \frac{a_m}{b_n} \frac{s^m}{s^n} \beta_0 A_0$$

DIPEDE DA VALORI  $m, n$

$$\text{SE } m = n \rightarrow \frac{a_m}{b_n} \beta_0 A_0$$

$$\text{SE } m < n \rightarrow \emptyset$$

$$\text{SE } m > n \rightarrow \text{IMPOSSIBILE}$$

CON QUALE FASE  
VA ALL'INFINITO?

$$\left. \beta A \right|_{s \rightarrow \infty} = \frac{a_m}{b_n} \frac{s^m}{s^n} \beta_0 A_0 = \frac{a_m}{b_n} \frac{(j\omega)^m}{(j\omega)^n} \beta_0 A_0$$

$$\angle \left. \beta A \right|_{\omega \rightarrow +\infty} = \frac{a\pi - \angle j^{n-m}}{\quad}$$

$$a = \begin{cases} 0 & \text{SE } \frac{a_m}{b_n} \beta_0 A_0 > 0 \\ -1 & \text{SE } \frac{a_m}{b_n} \beta_0 A_0 < 0 \end{cases}$$

## CASO PARTICOLARE

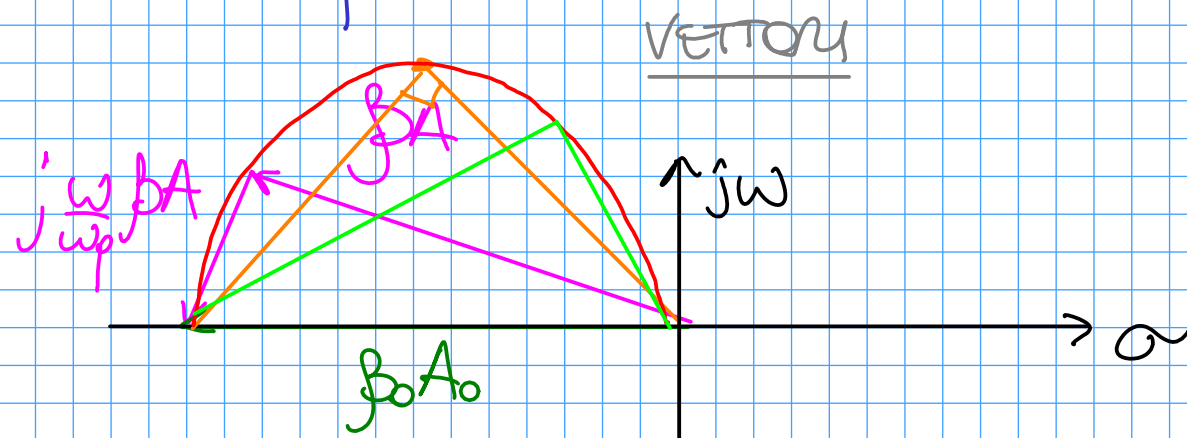
1 SOLO POLO  $\rightarrow$  POSSO TRACCIARE NYQUIST IN MANIERA ESATTA

$$\beta A = \beta_0 A_0 \frac{1}{1 - s/s_p} = \beta_0 A_0 \frac{1}{1 + j\omega/\omega_p}$$

con  $\beta_0 A_0 < 0$  non  
HO INSTABILITÀ

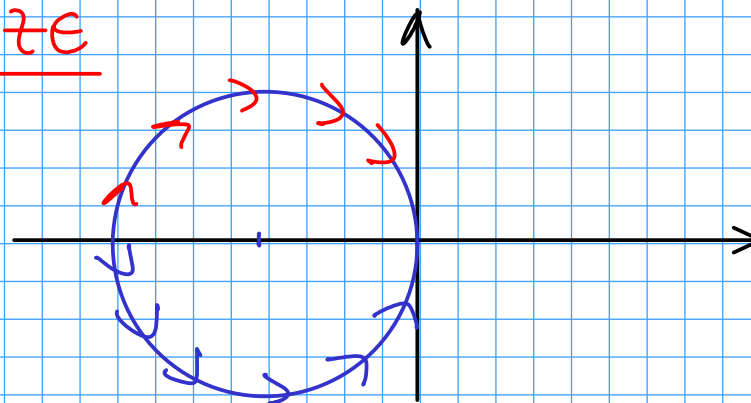
$$(1 + j\omega/\omega_p) \beta A = \beta_0 A_0$$

$$\beta A + j\omega/\omega_p \beta A = \beta_0 A_0$$



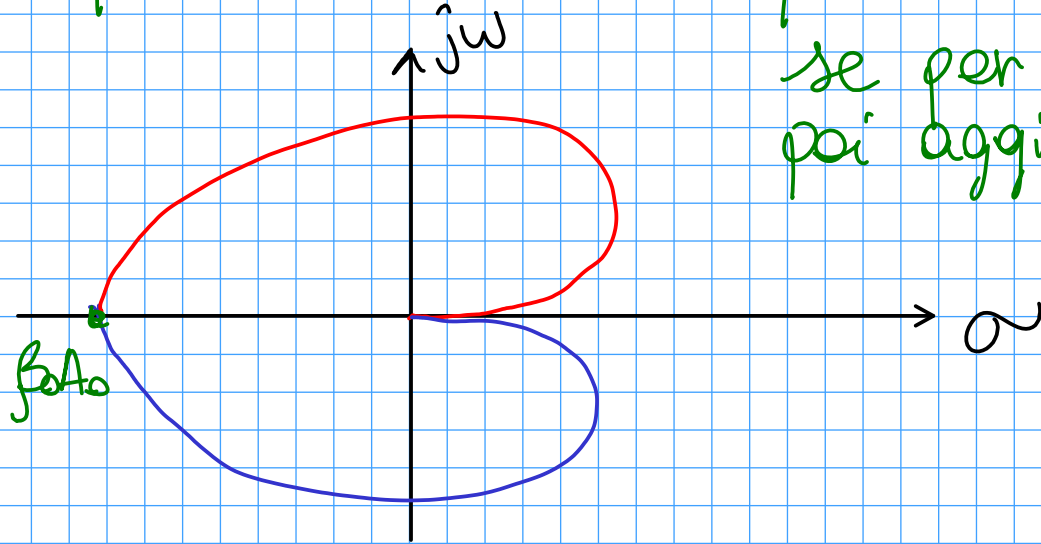
$\leadsto$  NYQUIST DIVENTA LUOGO DEI TRIANGOLI COSTRUITI CON IPOTENUSA PARIA A  $|\beta_0 A_0|$

OTTENGO SEMICIRCONFERENZE



3 poli, 1 zero

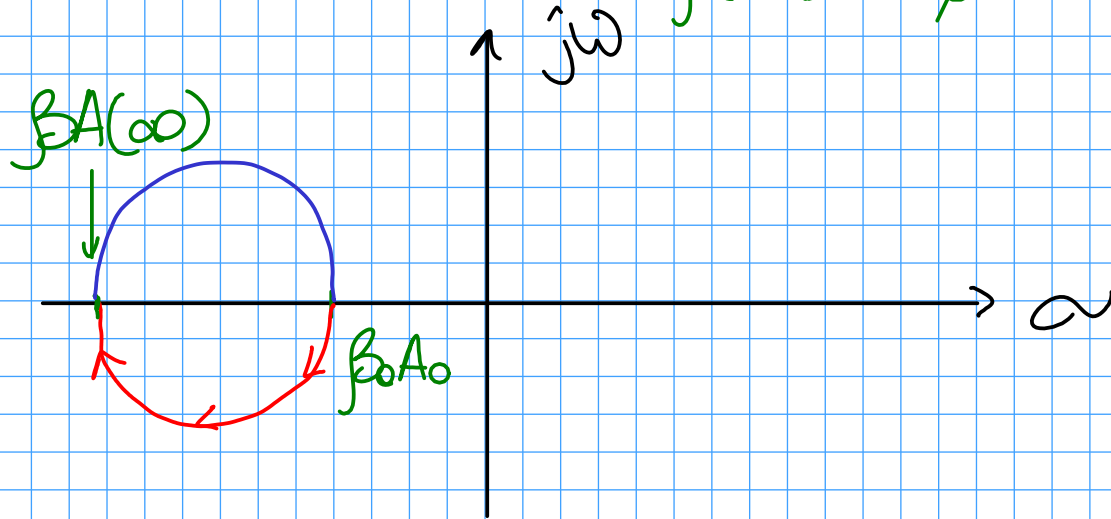
→ prima singolarità determina fase  
se per  $H_p$  si ha prima polo →  $-\pi/2$   
poi aggiungo fase  $\beta_0 A_0 \rightarrow \pi$



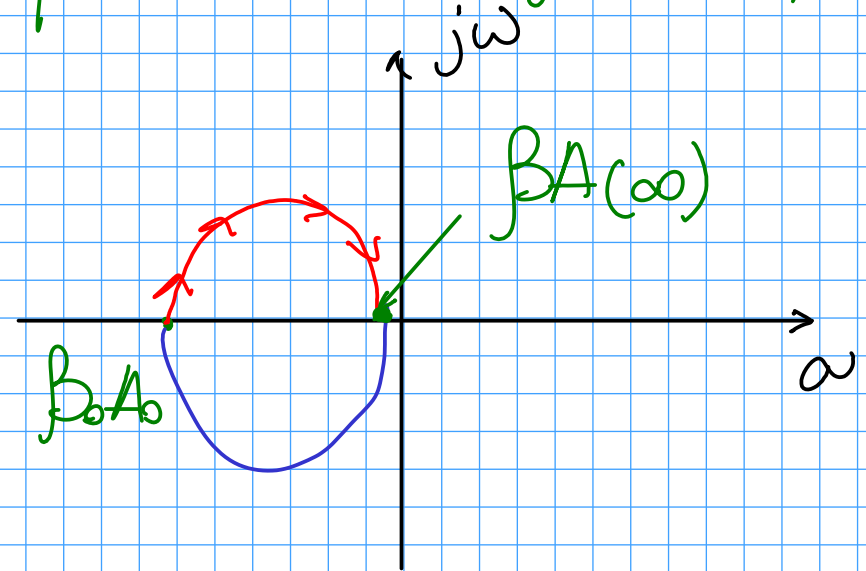
$-\pi/2$   
inizio  $\pi/2$

polo e zero

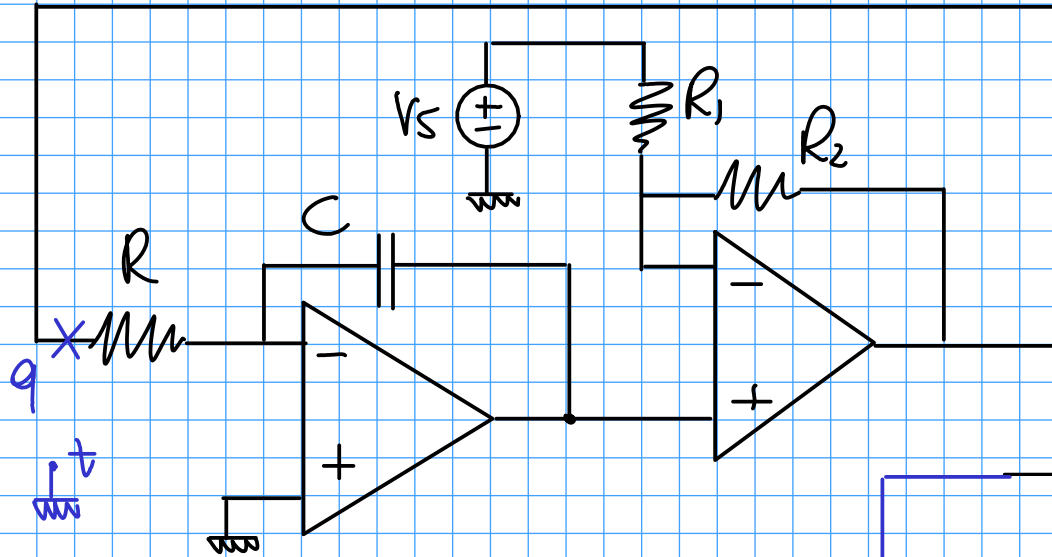
$H_p$  zero prima  
 $\beta_0 A_0 < \phi$



polo e zero  $H_p$  polo prima  
 $\beta_0 A_0 < \phi$

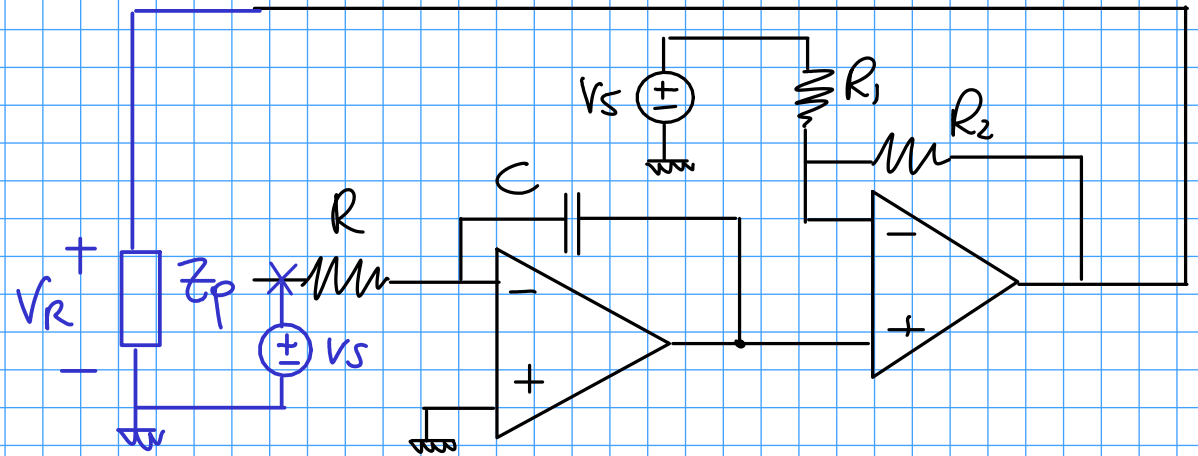


Come considero polo nell'origine? entra o no nel tracciato  $T'$ ?



circuito fornisce polo nell'origine

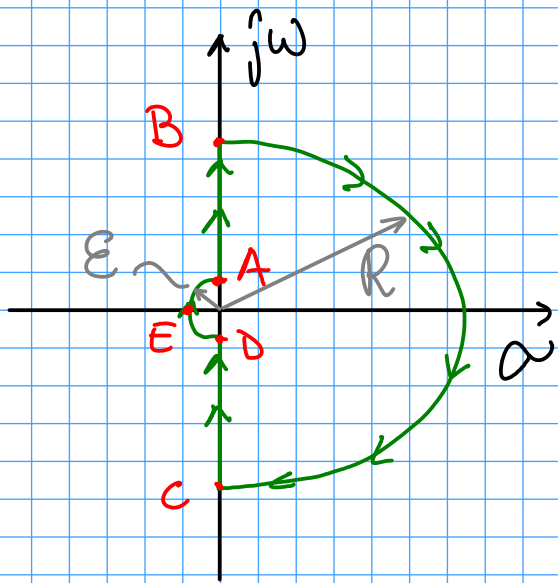
scomposizione



$$\beta A = -\frac{1}{RCs} \left( 1 + \frac{R_2}{R_1} \right)$$

come rappresentato in Nyquist?

→ modifico percorso  $T'$  in modo da includere/escludere le singolarità



representato s come var complessa a parte reale e immaginaria

polo origine incluso in T

→ per la stabilità devo avere alla fine  
1 giro antiorario! ovvero causi devo polo origine  
come polo instabile

$\epsilon \rightarrow \phi$   
 $R \rightarrow +\infty$

studio per punti l'andamento di  $\beta A$

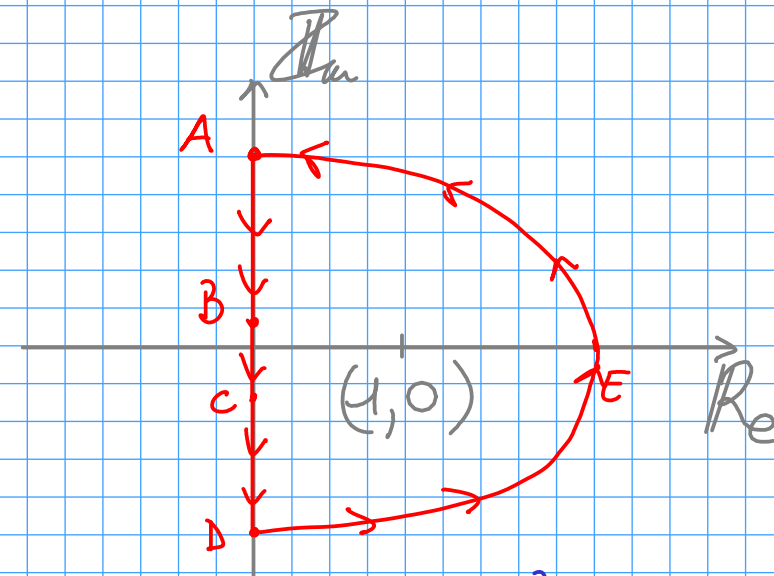
$$A(0, \epsilon) \rightarrow \beta A = -\frac{K}{j\epsilon} = j\frac{K}{\epsilon} \rightarrow "j\infty"$$

$$B(0, R) \rightarrow \beta A = -\frac{K}{jR} = j\frac{K}{R} \rightarrow "j\phi"$$

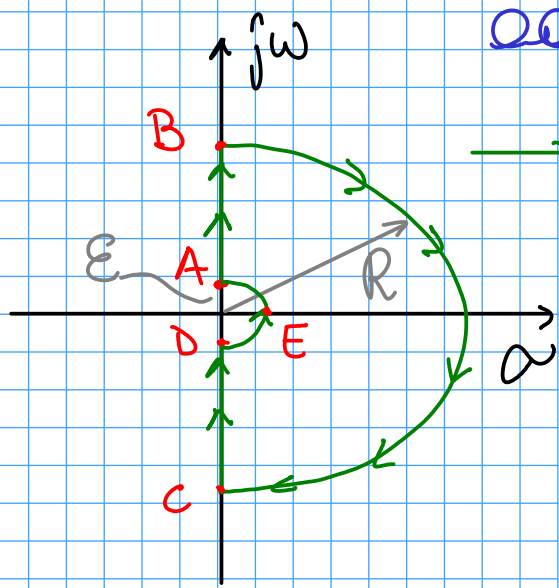
$$C(0, -R) \rightarrow \beta A = -j\frac{K}{R} \rightarrow "-j\phi"$$

$$D(0, -\epsilon) \rightarrow \beta A = -j\frac{K}{\epsilon} \rightarrow "-j\infty"$$

$$E(-\epsilon, 0) \rightarrow \beta A = K/\epsilon \rightarrow "+\infty"$$



si ottiene 1 giro antiorario  
attorno a (1, 0), quindi  
sistema è stabile



escludo polo origine da percorso T

→ per la stabilità devo non devo avere rotazioni attorno a (1,0)

considero polo origine come polo stabile

$$\begin{aligned} E &\rightarrow \phi \\ R &\rightarrow +\infty \end{aligned}$$

come prima: studio per punti l'andamento di  $\beta A$

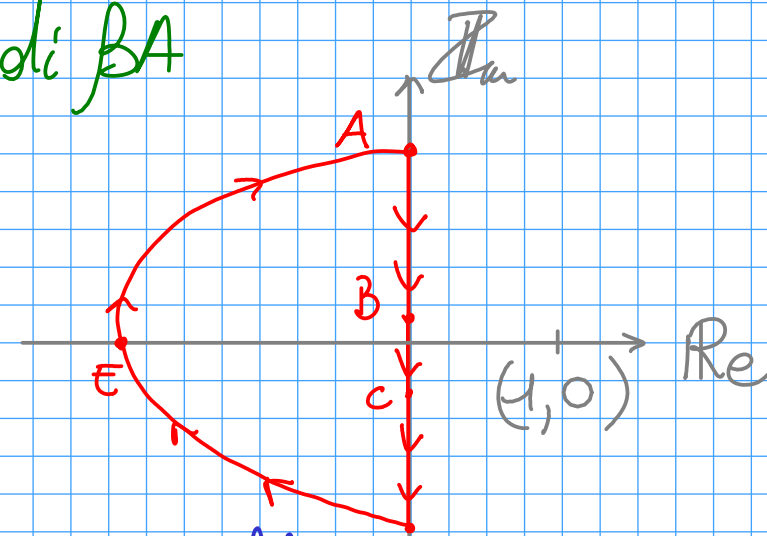
$$A(0, \epsilon) \rightarrow \beta A = -\frac{K}{j\epsilon} = j\frac{K}{\epsilon} \rightarrow "j\infty"$$

$$B(0, R) \rightarrow \beta A = -\frac{K}{jR} = j\frac{K}{R} \rightarrow "j\phi"$$

$$C(0, -R) \rightarrow \beta A = -j\frac{K}{R} \rightarrow "-j\phi"$$

$$D(0, -\epsilon) \rightarrow \beta A = -j\frac{K}{\epsilon} \rightarrow "-j\infty"$$

$$E(-\epsilon, 0) \rightarrow \beta A = K/\epsilon \rightarrow "-\infty"$$



nessun giro attorno a (1,0)  
sistema stabile

sistema stabile comunque  
consideri il polo nell'origine