
IL CRITERIO DI NYQUIST

(VEDI MARRO PAR. 4.5 A 4.7 E 4.9

VEDI VITELLI-PETTERNELLA PAR. VIII. 1, VIII.4

NUM_DEN9_N.VI REALIZZATO CON LABVIEW)

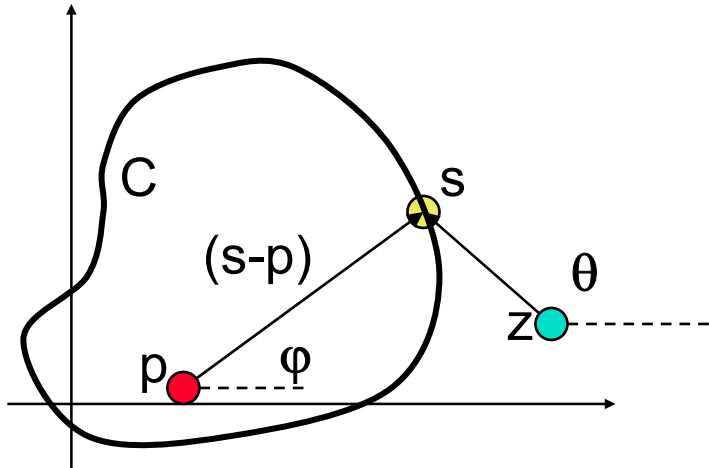
- Come determinare la stabilità a ciclo chiuso dalle caratteristiche a ciclo aperto
- Si applica anche a Sistemi con FdT non razionale
- Consente di definire la “robustezza” di un sistema di controllo

THEO. INDICATORE LOGARITMICO

Ip: $F(s)$: analitica, C : curva chiusa, s compie un giro su C ,
all'interno di C ci sono n poli e m zeri.

Th: $F(s)$ compie $m-n$ giri nello stesso verso
intorno all'origine .

Marro par. C4.3
dimostrazione
completa



$$F(s) = K \frac{s-z}{s-p} = K \frac{r}{\rho} e^{j(\theta-\varphi)}$$

r e ρ non ci interessano
 φ compie un giro,
 θ oscilla ma complessivamente non cambia

$$s-z = r e^{j\theta}$$

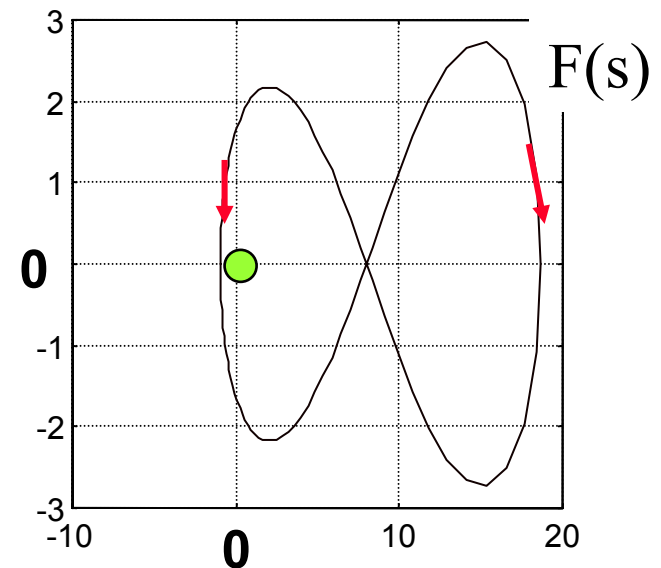
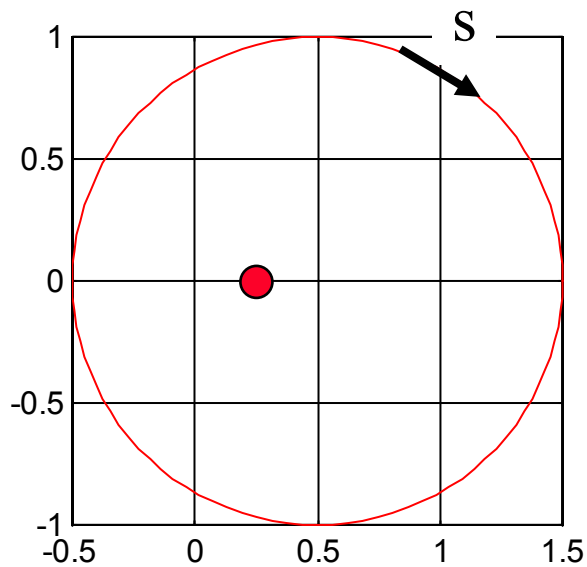
$$s-p = \rho e^{j\varphi}$$

$$F(s) = 2 \frac{s-3}{(s-0.25)(s+1)}$$

```

th=0:pi/50:2*pi;
j=sqrt(-1);
C=exp(j*th)+0.5;
figure(1)
plot(C,'r'); axis('square'), grid
figure(2)
plot(2*(C-3)./((C-0.25).*(C+1)), 'b')
axis('square'), grid

```



R: rotazioni orarie di $F(s)$ attorno all'origine = -1

Quanti poli a parte reale positiva (p.r.p.)
ha la FdT a ciclo chiuso $W(s)$?

$$W(s) = \frac{G(s)}{1 + F(s)}; \quad F(s) = G(s)H(s)$$

Sono quanti gli zeri a p.r.p. del denominatore,
cioè di $1 + F(s)$.

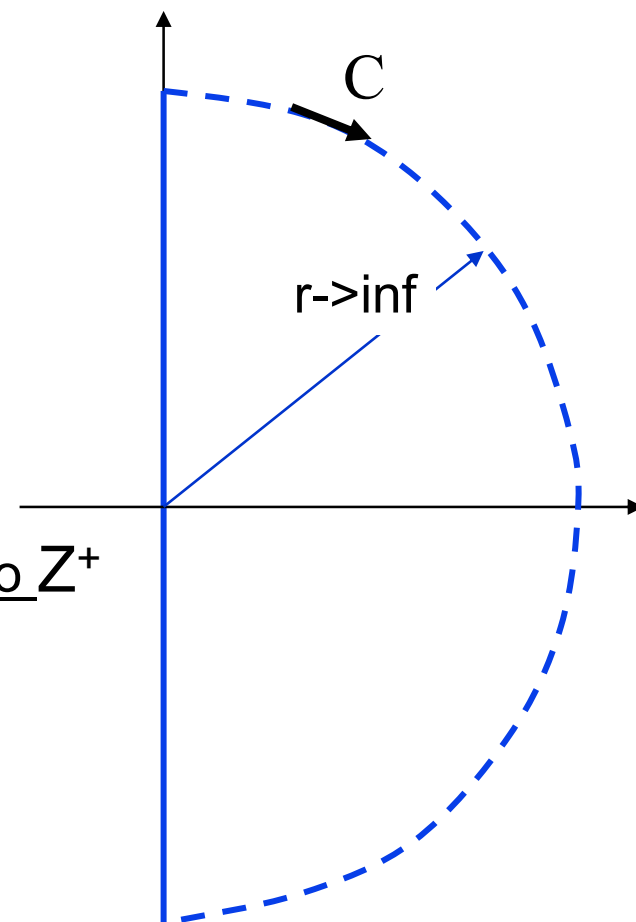
C: una curva chiusa che abbraccia tutto Z^+

Il criterio, dette R le rotazioni orarie di $1 + F$, dice

$$R = \# \text{zeri}(1 + F) - \# \text{poli}(1 + F) \text{ p.r.p.}$$

Ma i poli di $1 + F$ sono quelli di F (FdT ciclo aperto).

$$\# \text{poli}(W) = \# \text{zeri}(1 + F) = \# \text{poli}(1 + F) + R = \# \text{poli}(F) + R$$



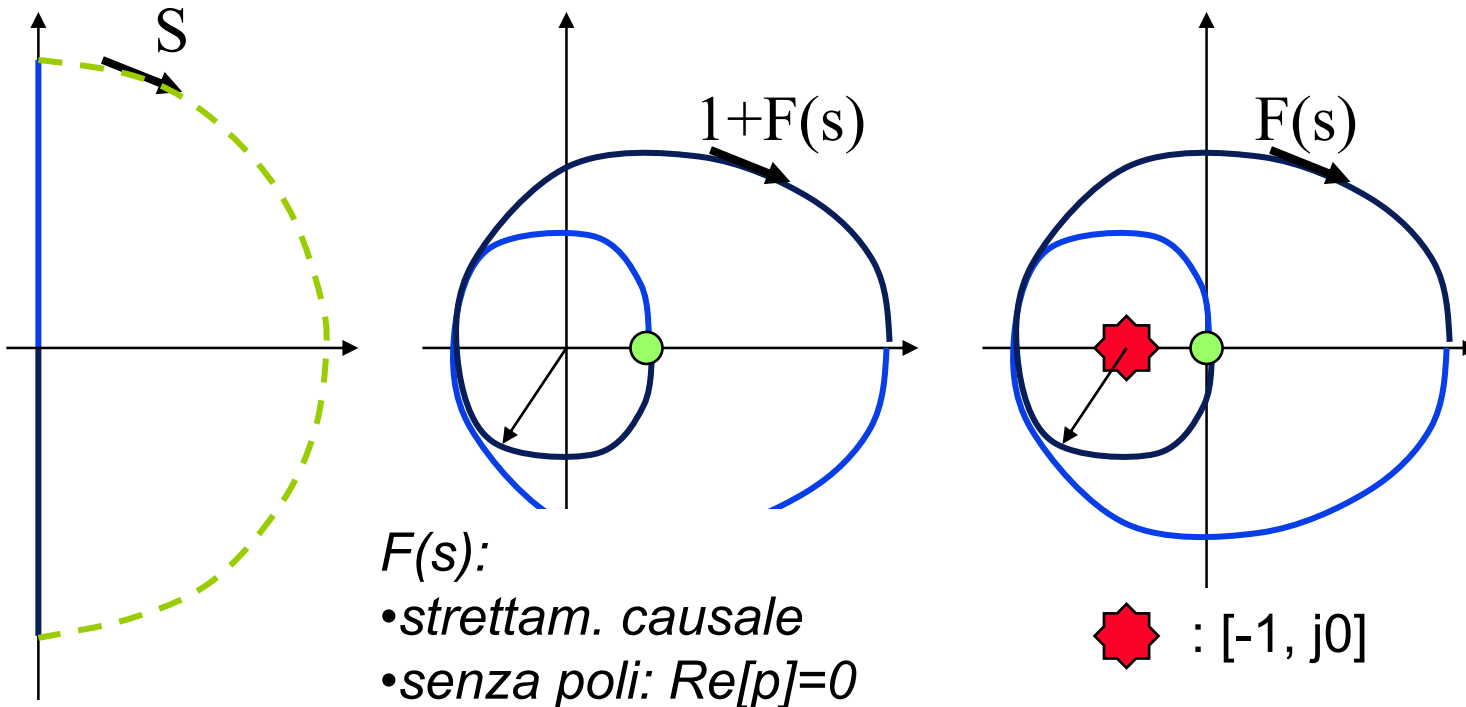
IL CRITERIO DI NYQUIST (VEDI MARRO PAR. 4.5)

$$\# \text{poli}(W) = R + \# \text{poli}(F)$$

Stabilità di $W(s) \implies \# \text{poli}(W) = 0$ p.r.p.

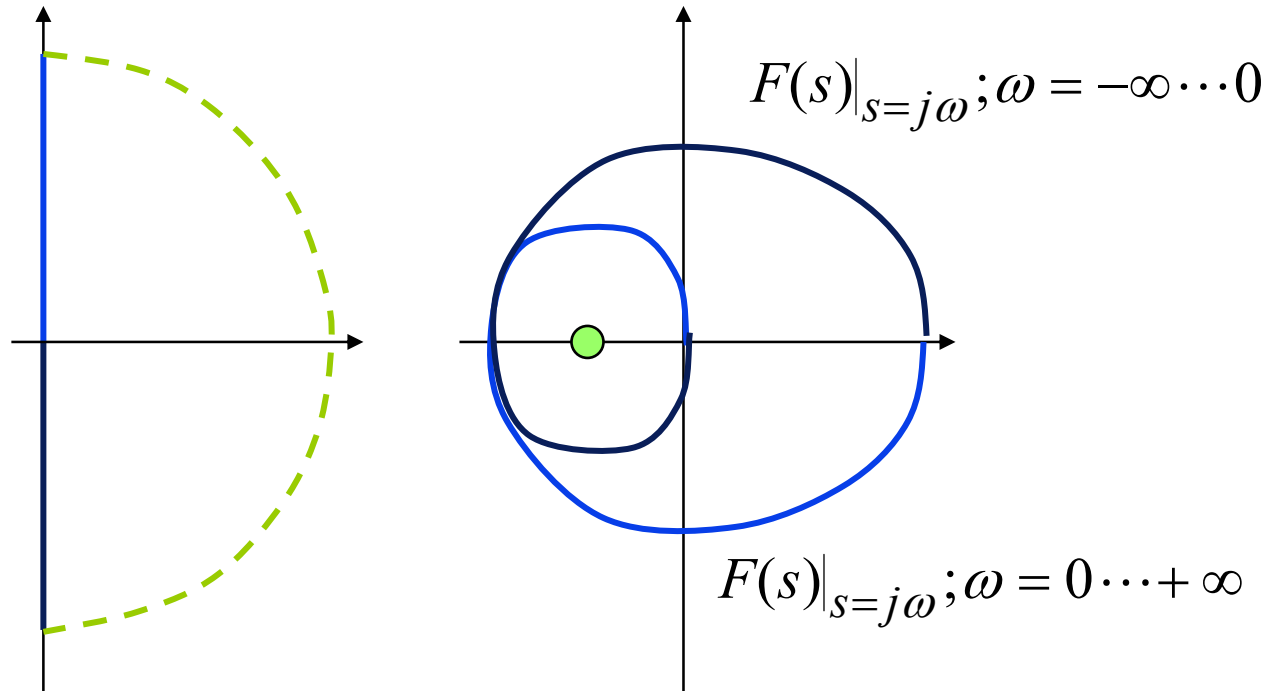
R : rotazioni orarie di $1+F(s)$ attorno alla **origine**
=rotazioni orarie di F attorno a $-1+j0$

$$R = - \# \text{poli}(F) \text{ p.r.p.}$$



Ovviamente
se $F(s)$ stabile
 $R=0$
(criterio ridotto)

Di quale funzione facciamo il grafico?



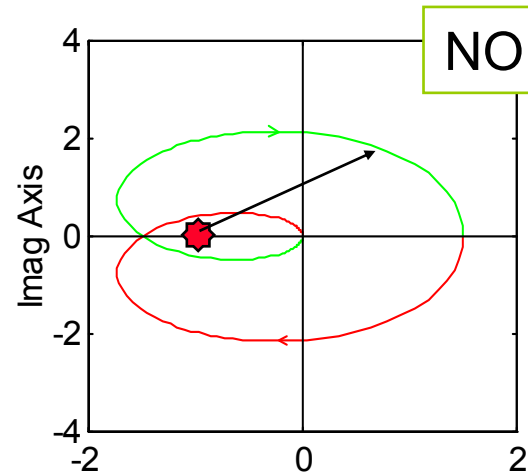
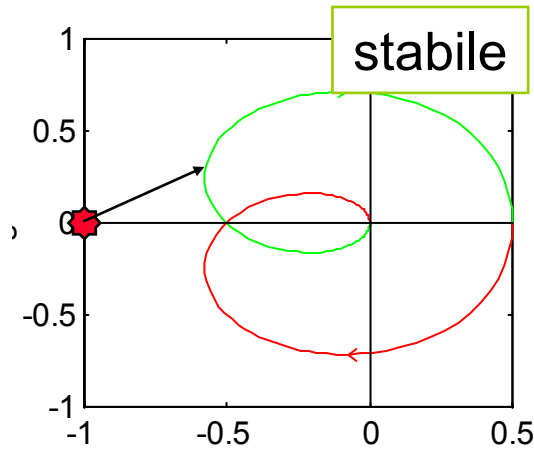
$F(s)$:

• senza poli $Re[p]=0$

Se $F(s)$ è stabile,
 risp. armonica
 a ciclo aperto
 da $-\infty$ a $+\infty$

per $\omega \rightarrow \infty$, 2 casi: $\frac{b_m s^m}{a_n s^n}$, $\begin{cases} m < n, |F(s)| = 0 \\ m = n, |F(s)| = K, \Delta\varphi = 0 \end{cases}$

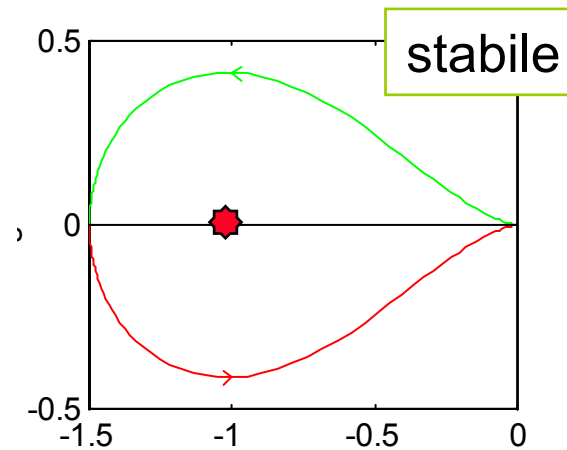
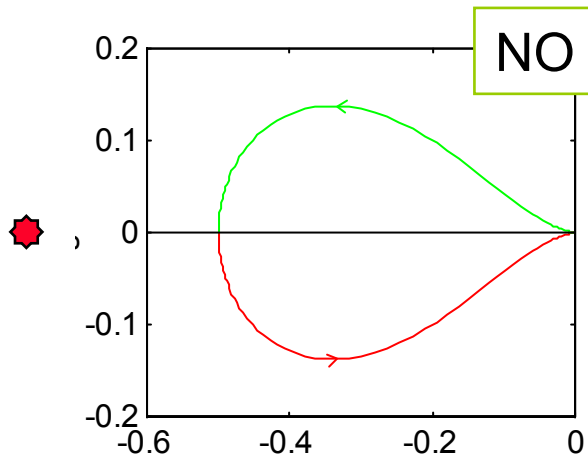
(colori Matlab, diversi da precedenti)



- » $n=[-1, 1];$
- » $d=[1, 1, 1];$
- » $\text{nyquist}(n, d)$
- » $\text{nyquist}(0.5*n, d)$
- » $\text{nyquist}(1.5*n, d)$

$$\frac{1-s}{s^2+s+1}$$

$R = -\#\text{poli}(F) \text{ p.r.p.} = 0$

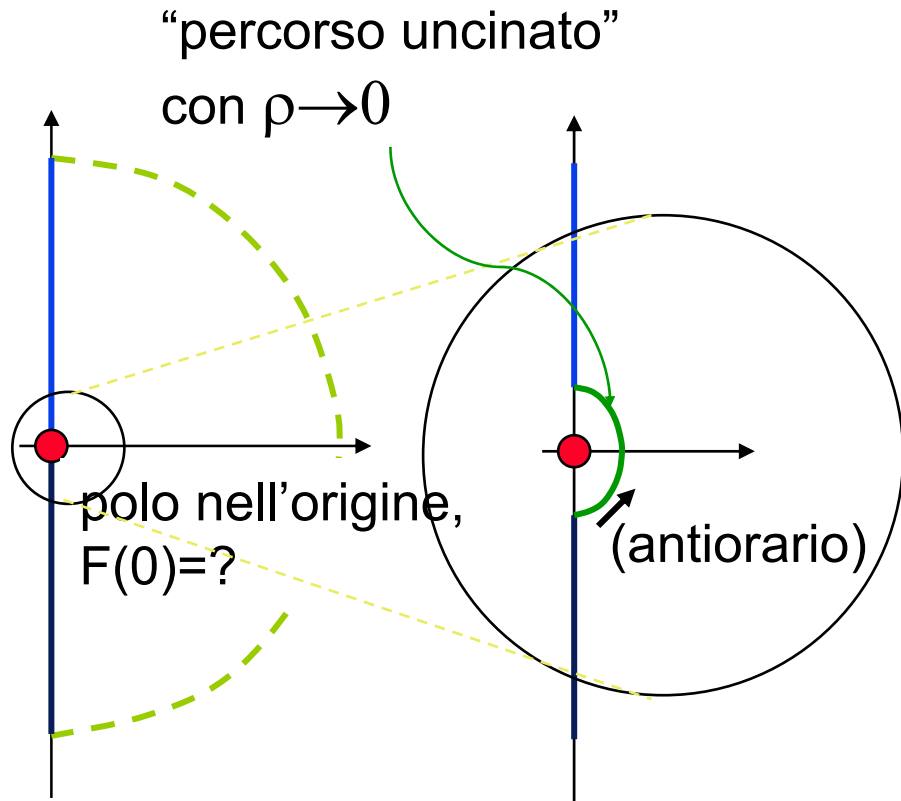


- » $d=[1 \ 1 \ -1];$
- » $n=0.5;$
- » $\text{nyquist}(n, d)$
- » $n=1.5;$
- » $\text{nyquist}(n, d)$

$$\frac{1}{s^2+s-1}$$

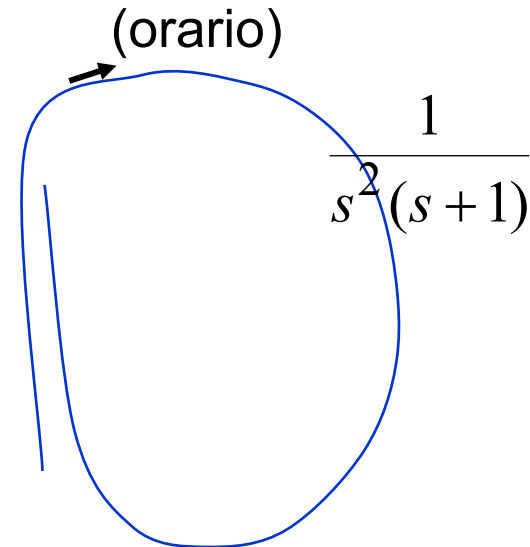
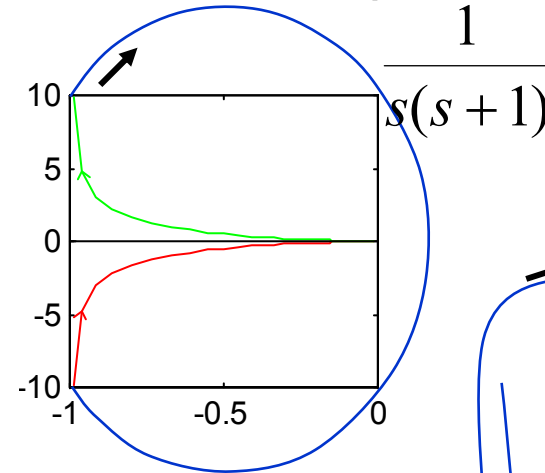
$R = -\#\text{poli}(F) \text{ p.r.p.} = 1$

POLI CON RE[P]=0 IN F(S)

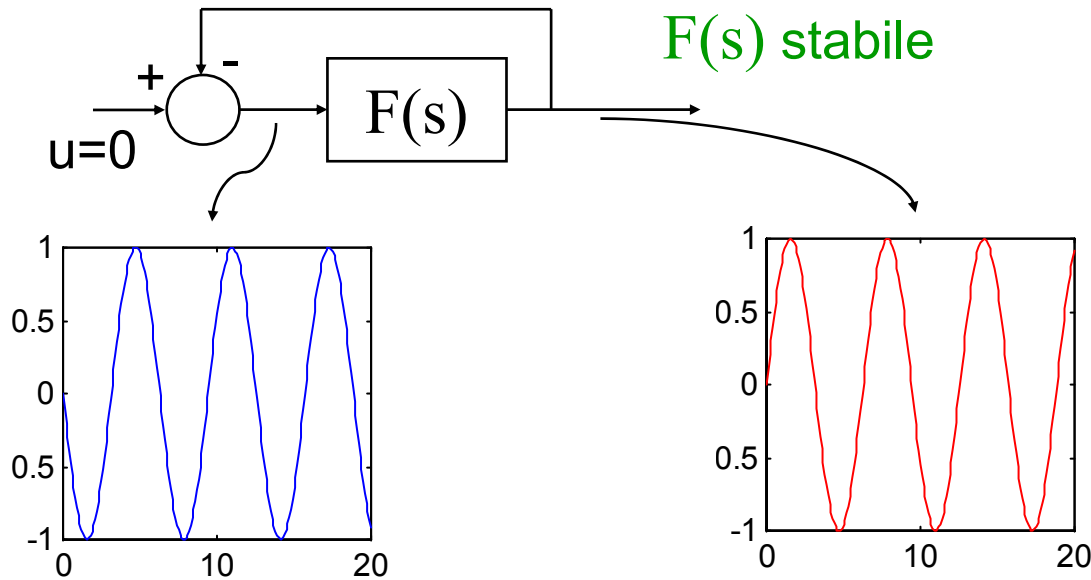


$$F(s) = \frac{2(s+1)}{s^v(s+4)}$$

per $s \approx 0$ $F(s) \approx \frac{0.5}{\rho^v} e^{-jv\varphi}$



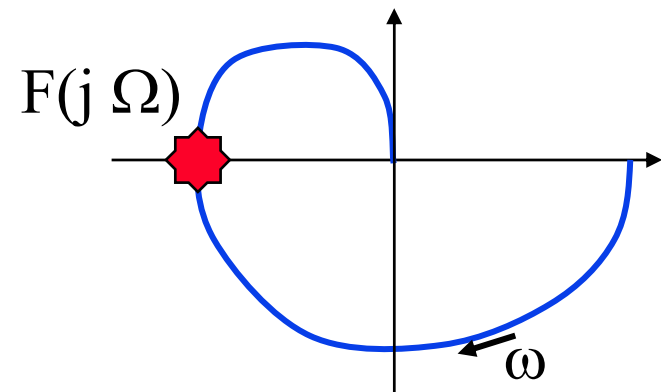
Lo stesso per coppie di poli immaginari

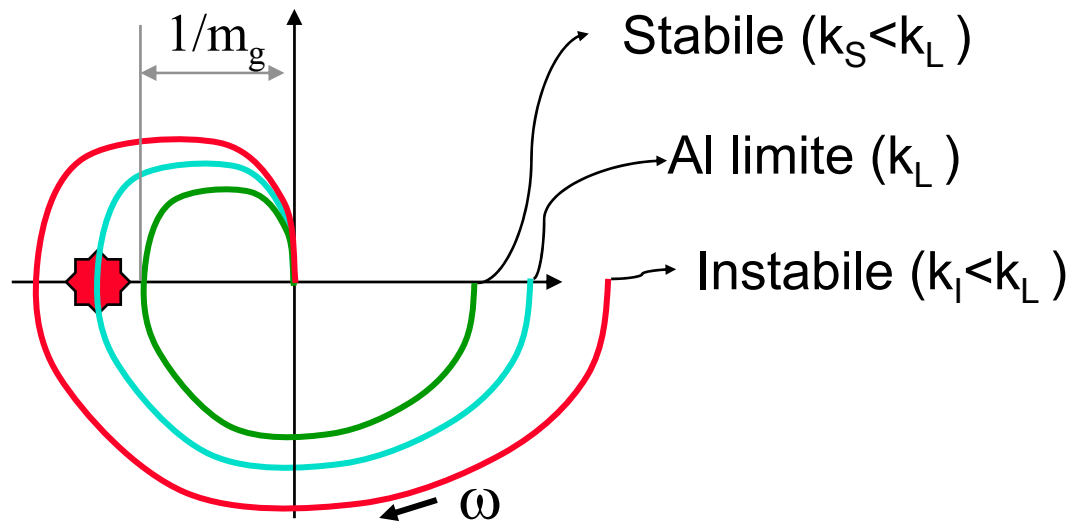


- Se il guadagno in catena diretta è maggiore, oscillazioni divergenti;
- se è minore, oscillazioni convergenti.

del criterio ridotto

- Sistema a controreazione sede di un'oscillazione stazionaria con pulsazione Ω .
- I segnali hanno le relazioni indicate, quindi $F(j\Omega) = -1$.
- L'oscillazione ha la pulsazione per cui $F(j\Omega) = -1$.



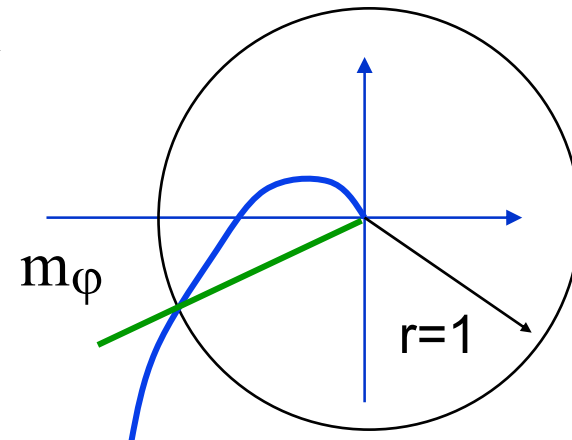
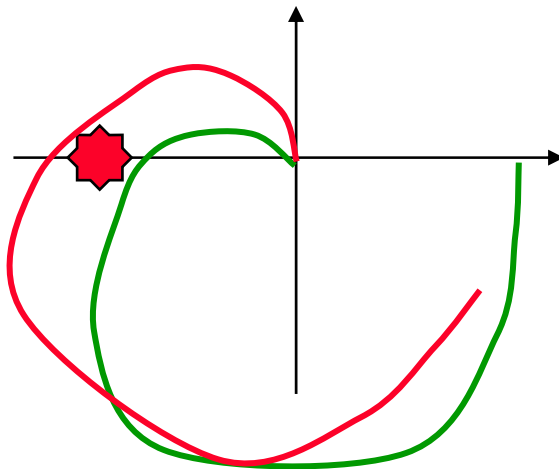


(solo criterio ridotto)

All'aumentare del guadagno un sistema generalmente diventa instabile.

$$m_g = \frac{K_L}{K_S}$$

Anche uno sfasamento (rotazione) porta instabilità



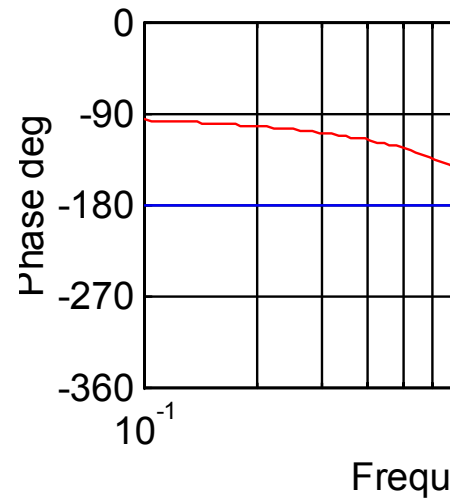
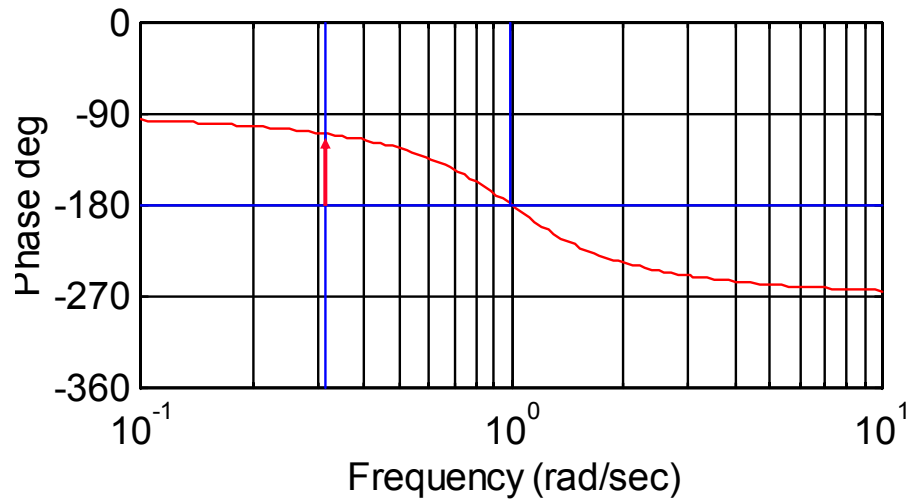
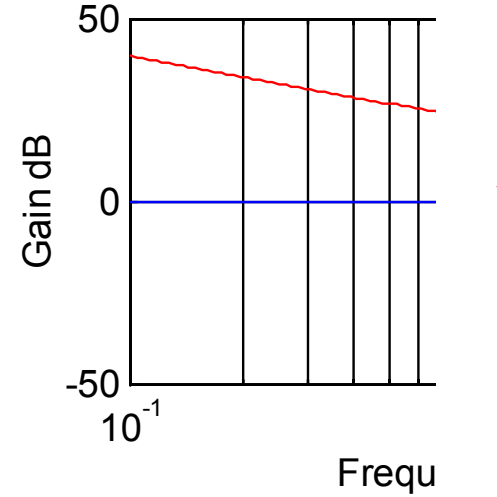
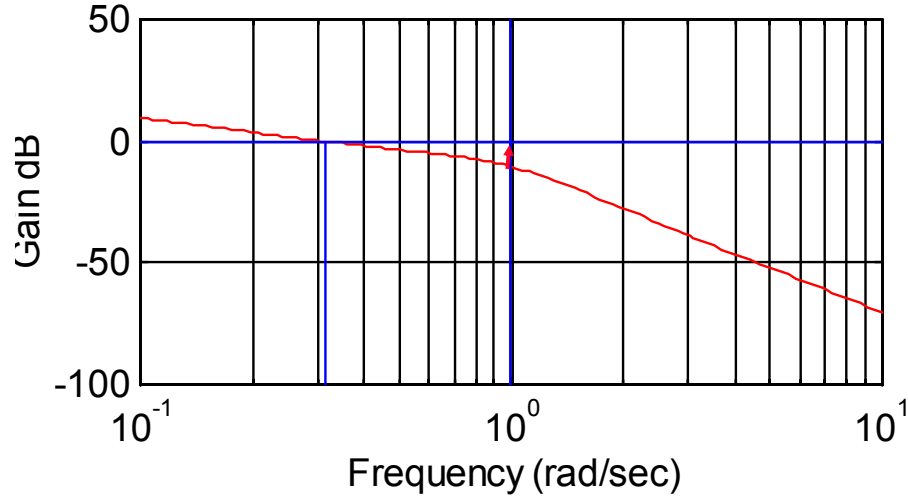
MARGINI DI STAB. SU BODE

Stabile

Instabile

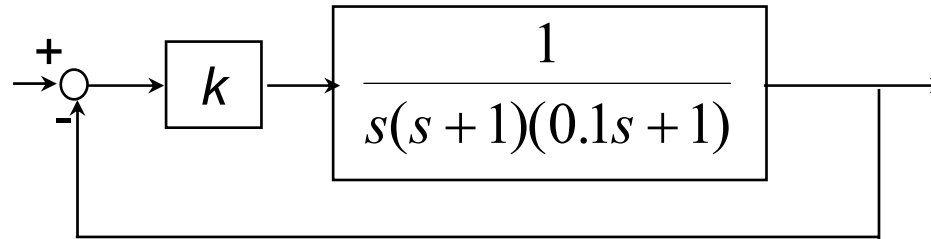
Gm=10.46 dB, ($w=1$) Pm=70.77 deg. ($w=0.3143$)

Gm=-20 dB, ($w=1$)



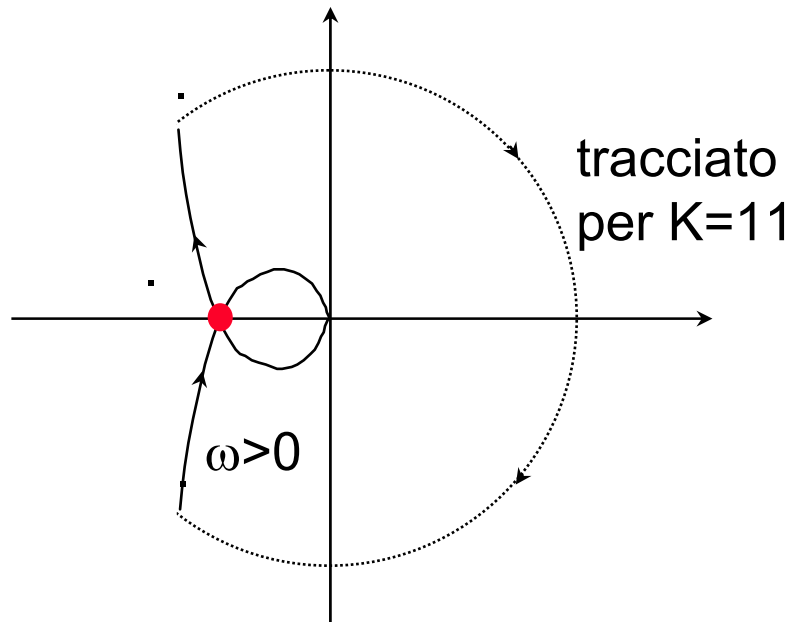
Istruzione Matlab: `margin(num,den)`

Esempio già fatto con Routh



Risultava $0 < k < 11$

$$W = \frac{k}{0.1s^3 + 1.1s^2 + s + k}$$



0.1	1	
1.1	K	
$1 - \frac{K}{11}$	0	$K < 11$
K		$K > 0$

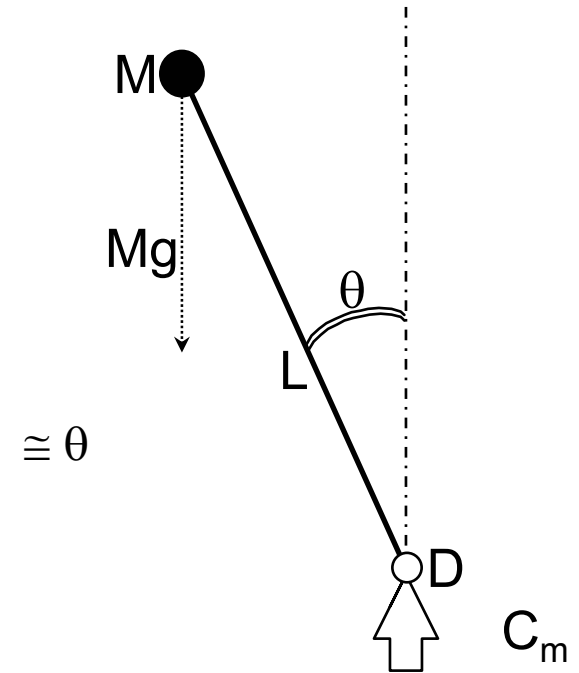
IL PENDOLO ROVESCciato

$$ML^2\ddot{\theta} = C_m + MgL \cdot \sin \theta - D\dot{\theta} \quad \cong \theta$$

$$\Theta(s) \cdot [ML^2s^2 + Ds - MgL] = C_m(s)$$

$$F(s) = \frac{1}{ML^2s^2 + Ds - MgL} \quad (\text{anello aperto})$$

instabile



Introduciamo un controllo: $C_m = -k(\theta - \theta_d)$ $\theta_d = 0$

$$\Theta(s) \cdot [ML^2s^2 + Ds - MgL] = -k\Theta + k\Theta_1$$

$$W(s) = \frac{\Theta(s)}{\Theta_d(s)} = \frac{k}{ML^2s^2 + Ds + (k - MgL)} \quad (\text{anello chiuso})$$

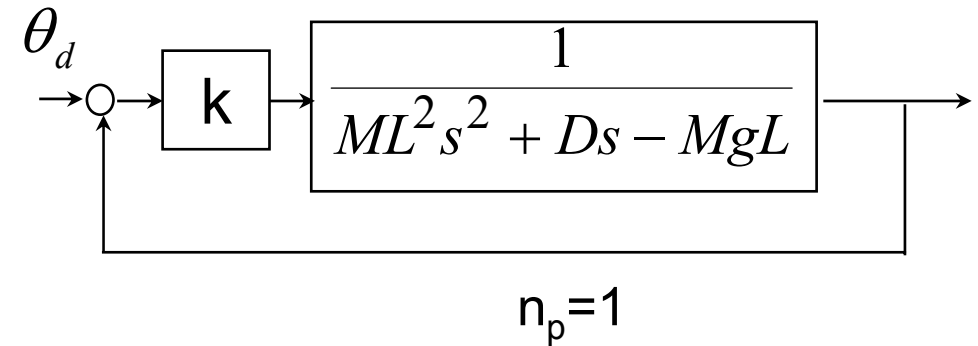
se $K > MgL$ il sistema è stabile

IL PENDOLO ROVESCiato (CONTINUA)

$$M = L = 1$$

$$D = 3$$

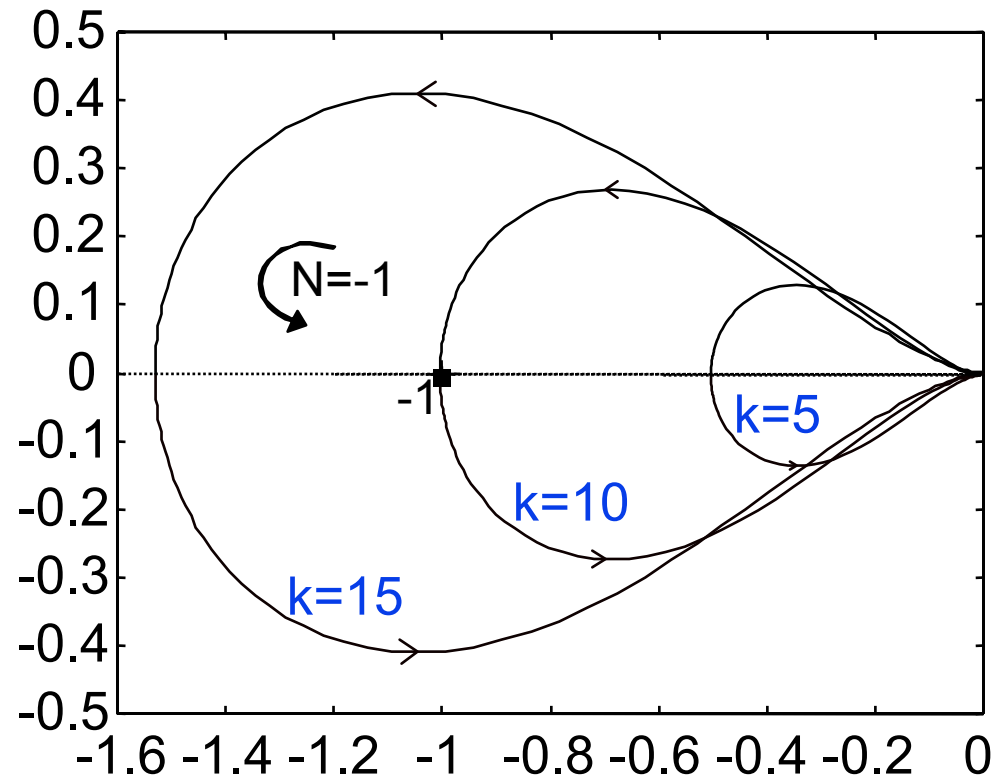
$$k > 10$$



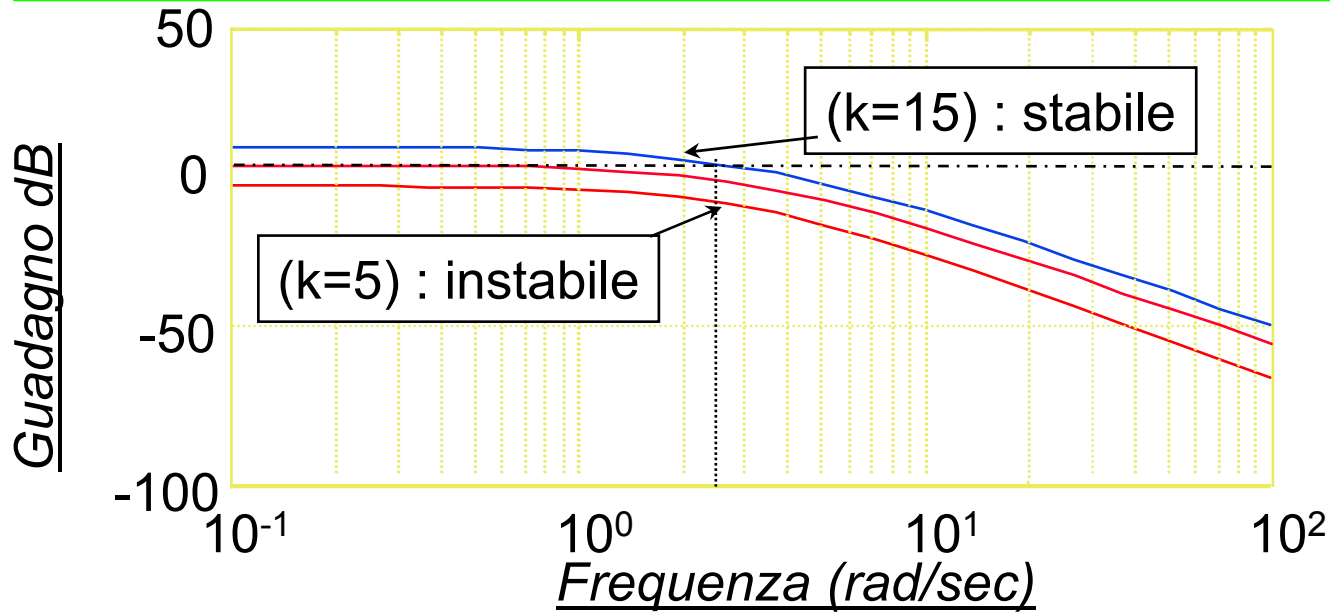
Deve risultare R (orarie) = $-n_p$

Stabilità “paradossale” :
solo per $k > k_0$ il contrario del solito.

Se $k > MgL$ il sistema è stabile



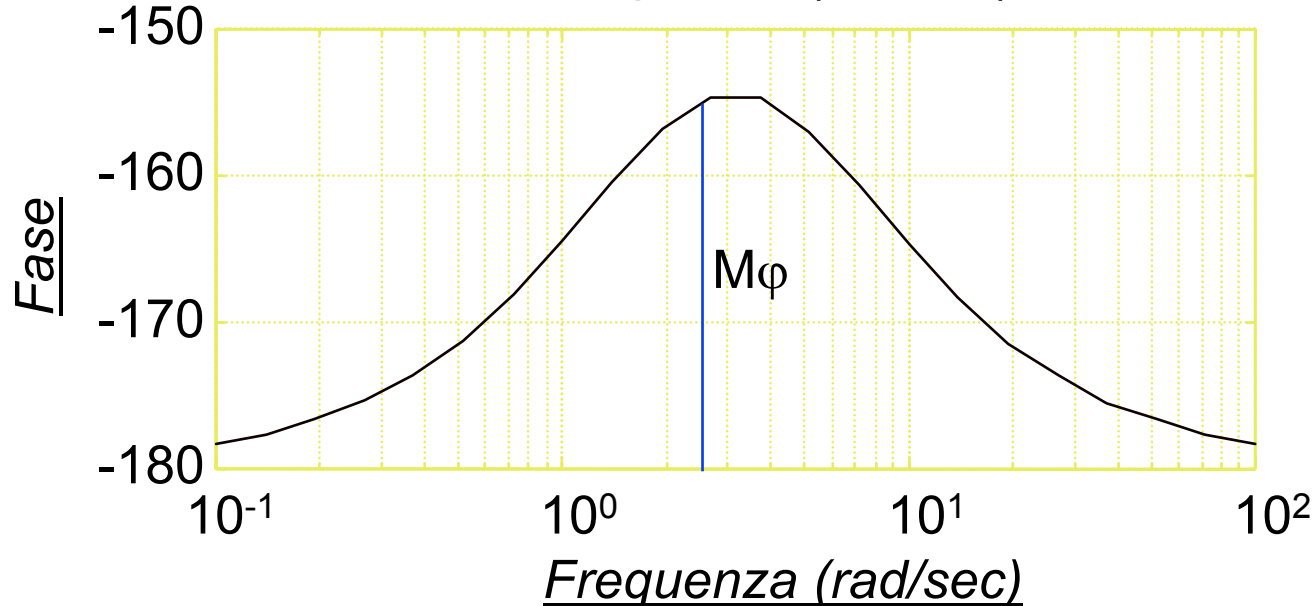
DIAGRAMMI DI BODE DEL PENDOLO ROVESCciato



(Anello Aperto)

Questo ci avverte:

$$M_{\varphi} = 25^{\circ} \quad M_G = \infty$$



Il criterio ridotto non va!!