

SCELTA DELLA FUNZIONE DI TRASFERIMENTO

DI UN FILTRO DIGITALE (APPROSSIMAZIONE)

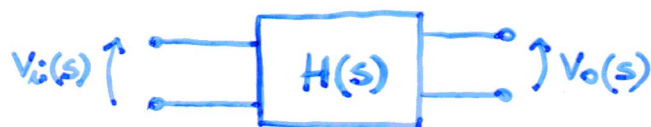
- Dote le specifiche del filtro desiderato, come è possibile determinare una $H(z)$ corrispondente?

PUNTO DI PARTENZA: corrispondente filtro ANALOGICO

TEMP CONTINUO

In particolare

- BUTTERWORTH
- TSCHEBYSCHEFF
- ELLITTICO
- BESSEL



$$H(s) = \frac{V_o(s)}{V_i(s)} = \frac{N(s)}{D(s)}$$

PERDITA (dB)

$$A(\omega) = 20 \log \left| \frac{V_i(j\omega)}{V_o(j\omega)} \right| = 20 \log \frac{1}{|H(j\omega)|}$$
$$= 10 \log L(\omega^2)$$

dove

$$L(\omega^2) = \frac{1}{H(j\omega)H(-j\omega)}$$

FUNZIONE DI PERDITA

Prolungamento analitico di $L(\omega^2)$ ($\omega \leftrightarrow s/j$, $\omega^2 \leftrightarrow -s^2$)

$$L(-s^2) = \frac{1}{H(s)H(-s)} = \frac{D(s)D(-s)}{N(s)N(-s)}$$

NOTA

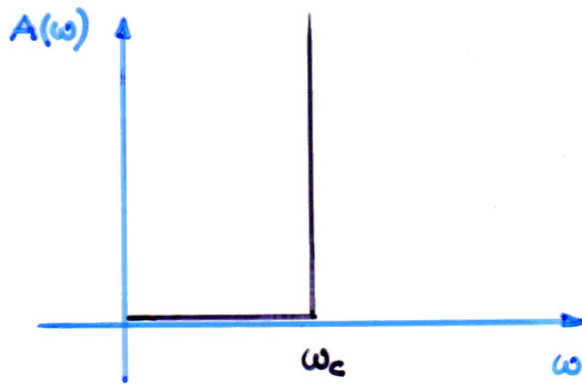
- Gli zeri di $L(-s^2)$ sono i poli (+ gli opposti) di $H(s)$
- I poli di $L(-s^2)$ sono gli zeri (+ gli opposti) di $H(s)$

RITARDO DI GRUPPO

$$\tau = - \frac{d\theta(\omega)}{d\omega} \quad \text{con} \quad \theta(\omega) = \arg H(j\omega)$$

3) FILTRO PASSABASSO

- Ideale



$[0, \omega_c]$ banda passante, $A(\omega) = 0$ ($H(j\omega) = 1$)

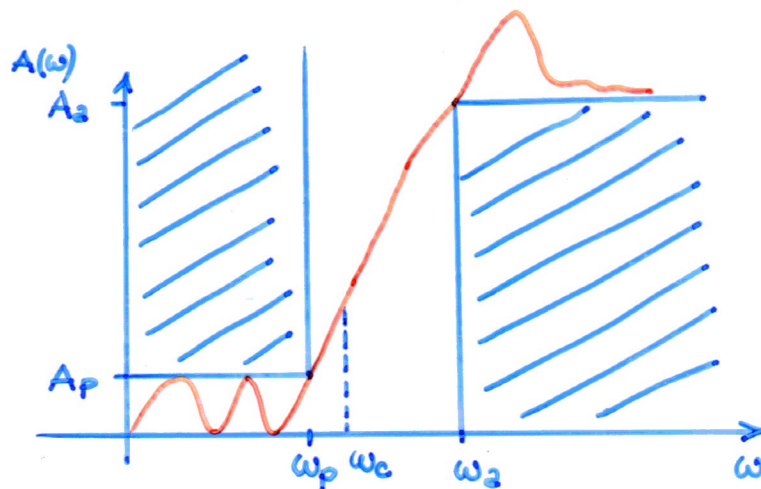
$[\omega_c, \infty)$ banda oscura, $A(\omega) \rightarrow \infty$ ($H(j\omega) \rightarrow 0$)

ω_c = pulsazione di taglio

- Reale

- La perdita in banda passante NON è = 0
- La perdita in banda oscura NON è $\rightarrow \infty$
- La transizione b.p. \rightarrow b.o. è GRADUALE

La caratteristica del filtro è specificata mediante una MASCHERA



/// = regione "proibita"

Quindi la perdita del filtro deve essere t.c.

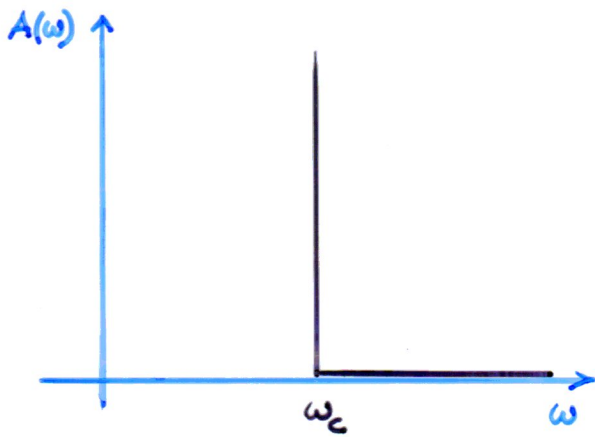
$$- A(\omega) \leq A_p \quad \omega \in [0, \omega_p]$$

$$- A(\omega) \geq A_s \quad \omega \in [\omega_s, \infty)$$

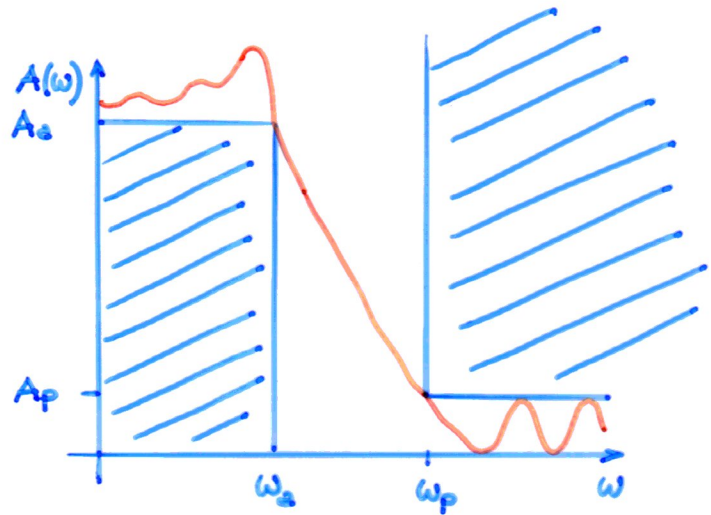
con $\omega_s > \omega_p$

ω_c (per es.) = frequenza "a 3dB"

b) FILTRO PASSA ALTO

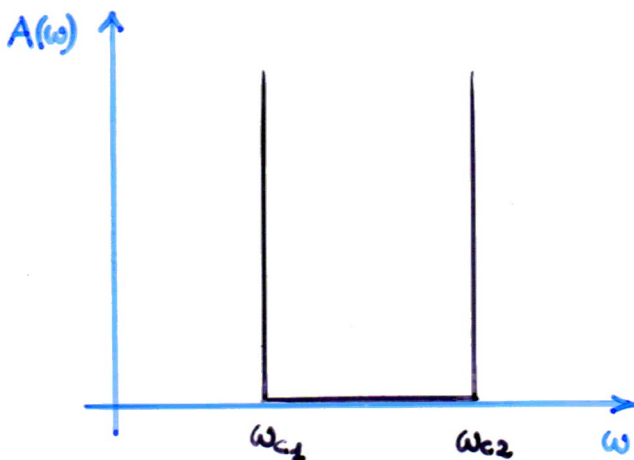


Ideale

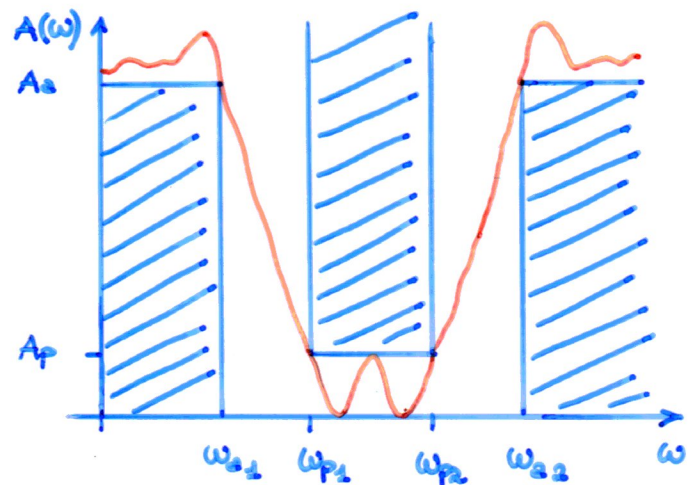


Reale

c) FILTRO PASSA BANDA

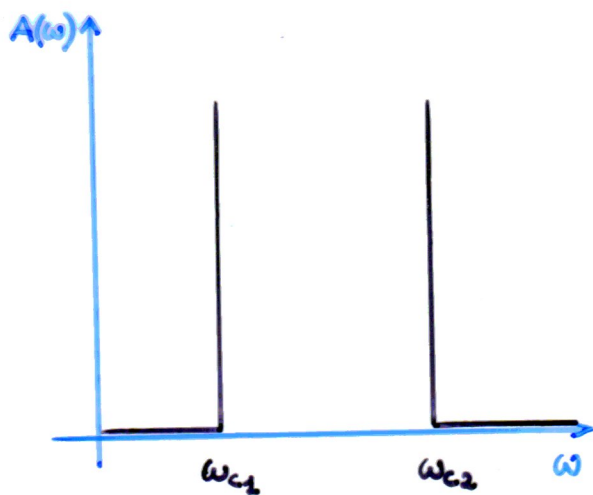


Ideale

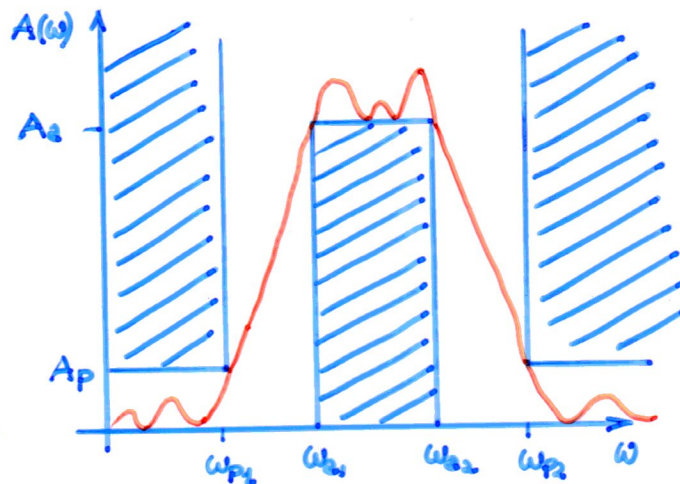


Reale

d) FILTRO ELIMINA BANDA



Ideale



Reale

OBS.

1) $H(s)$ corrisponde ad un filtro REALIZZABILE se soddisfa una serie di condizioni CAUSALE e STABILE \Rightarrow

- funzione RAZIONALE in s
- $\text{Grad}(N(s)) \leq \text{Grad}(D(s))$
- poli nel semipiano SINISTRO (attenuazione in $L(-s^2)$)

2) Sintesi di filtri PASSA BASSO NORMALIZZATI

- Butterworth : $\omega_c (3\text{dB}) = 1 \text{ rad/sec}$
- Tschelbyscheff : $\omega_p = 1 \text{ rad/sec}$
- Bessel : $\tau \rightarrow 1 \text{ sec}$ per $\omega \rightarrow 0$

• Per ottenere il filtro di interesse si usano TRASFORMAZIONI IN

FREQUENZA

APPROSSIMAZIONE ALLA BUTTERWORTH

Si assume

$$L(\omega^2) = B_0 + B_2 \omega^2 + \dots + B_n \omega^{2n}$$

ove B_i vanno determinati affinché

$$\lim_{\omega \rightarrow 0} L(\omega^2) = 1 \quad \text{in modo "massimamente piatto"}$$

$$L(x+h) \approx L(x) + h \frac{dL}{dx} + \dots + \frac{h^k}{k!} \frac{d^k L}{dx^k}$$

"massimamente piatto" \Leftrightarrow imponiamo che

$$\bullet L(0) = 1 \Rightarrow B_0 = 1$$

$$\bullet \left. \frac{d^k L}{dx^k} \right|_{x=0} = 0, \quad k \leq n-1$$

$$k=1 \quad \left. \frac{dL}{d(\omega^2)} \right|_{\omega=0} = B_2 + 2B_2 \omega^2 + \dots + n B_n (\omega^2)^{n-1} \Big|_{\omega=0} = 0$$

$$\Leftrightarrow B_2 = 0$$

$$\text{analogamente} \quad B_i = 0 \quad 2 \leq i \leq n-1$$

$$\Rightarrow L(\omega^2) = 1 + B_n \omega^{2n}$$

$$B_n = ?$$

Si impone la "condizione" di normalizzazione

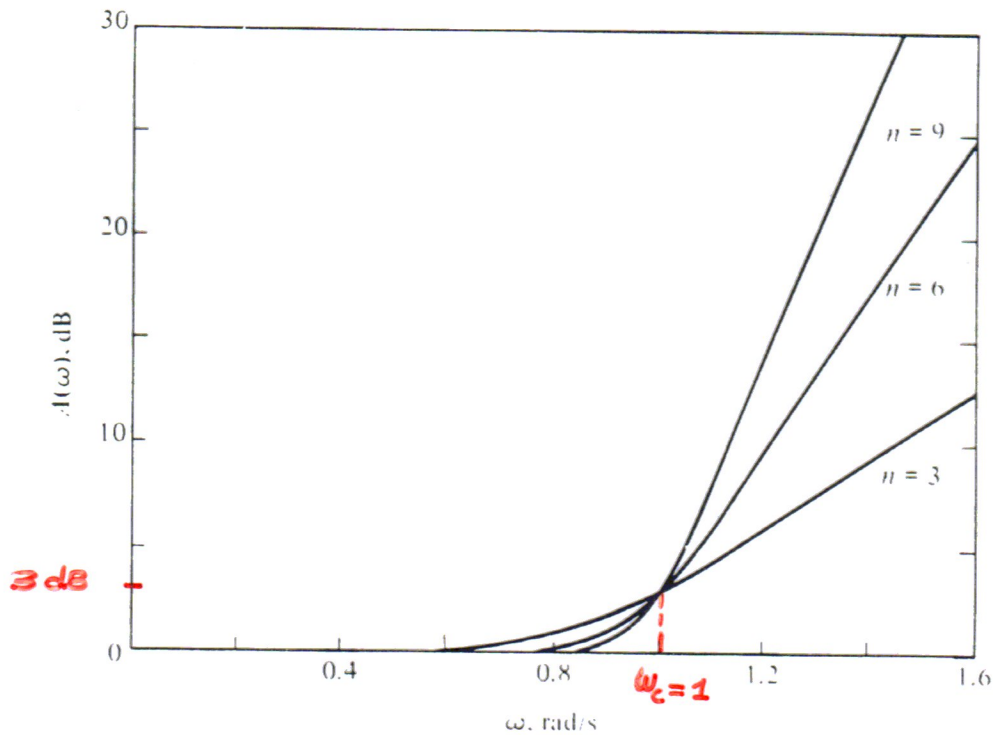
$$\omega_c (3dB) = 1 \text{ rad/sec} \Rightarrow A(1) = 3dB = 10 \log 2$$

$$\Rightarrow L(1) = 2 \Rightarrow B_n = 1$$

perciò

$$L(\omega^2) = 1 + \omega^{2n}$$

$$A(\omega) = 10 \log (1 + \omega^{2n})$$



Funzione di Trasferimento (normalizzata)

$$s \leftrightarrow j\omega, \quad s^2 \leftrightarrow -\omega^2$$

$$L(-s^2) = 1 + (-1)^n s^{2n} = \prod_{k=1}^{2n} (s - s_k)$$

- n poli $1 + s^{2n} = 0 \Rightarrow s_k = \sqrt[n]{-1} \Rightarrow$

$$s_k = e^{j \frac{(2k-1)\pi}{2n}} \quad k = 1, 2, \dots, 2n$$

- n zeri $1 - s^{2n} = 0 \Rightarrow s_k = \sqrt[n]{1}$

$$s_k = e^{j \frac{2(k-1)\pi}{2n}} \quad k = 1, 3, \dots, 2n$$

$|s_k| = 1 \forall k \Rightarrow$ i poli di $L(-s^2)$ sono su $|s| = 1$,

ma per $H_N(s)$ OCCORRE SCEGLIERE i POLI PIU' POSTI

NEL SEMIPIANO SINISTRO ($i = 1, \dots, n$) \Rightarrow

$$H_N(s) = \frac{1}{\prod_{i=1}^n (s - p_i)}$$

OSS.

- perdita massimamente piatta, ma per avere

• passaggio "ripido" b.p. \rightarrow b.o. ($\omega_a \rightarrow \omega_c = 1$)

• elevata attenuazione in b.o.

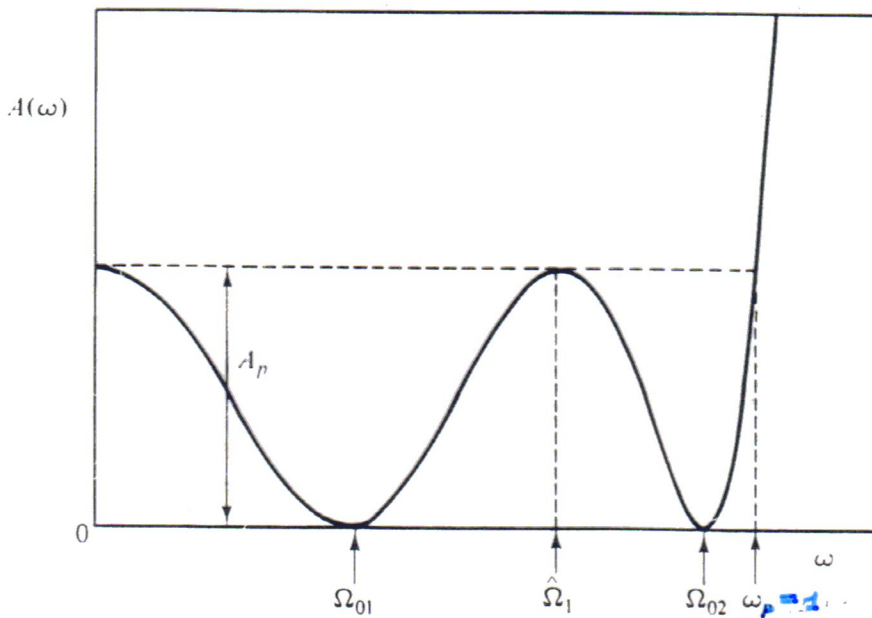
\Rightarrow occorre avere n molto elevato: $n = \frac{\log(10^{A_d/10} - 1)}{2 \log \omega_a}$
(\Rightarrow)

APPROSSIMAZIONE ALLA TSCHEBYSCHEFF

- Caratteristica più "bilanciata": $A(\omega)$ in b. p. oscilla tra 0 e A_p , ma il passaggio b.p. \rightarrow b.o. avviene nel modo "più rapido possibile" (a porte di ordine)

Imponiamo

$$A(\omega) = 10 \log L(\omega^2) = 10 \log (1 + \epsilon^2 F^2(\omega))$$



- $F(\omega)$ t.c. $F(\omega_p) = F(1) = 1$ (condizione di normalizzazione) (1)

ϵ = costante legata ad A_p (ripple)

$$(1) \Rightarrow A_p = 10 \log (1 + \epsilon^2) \Rightarrow \epsilon^2 = \left(10^{A_p/10} - 1 \right)$$

- $F(\omega)$ è un POLINOMIO \Rightarrow anche $L(\omega^2)$ e $L(-s^2)$ sono POLINOMI (in ω^2 e s^2) $\Rightarrow H_N(s)$ avrà SOLO POLI (come nel caso Butterworth)

$$H_N(s) = \frac{H_0}{D(s)}$$

Per ottenere $H_H(s)$:

- Determinare $F(\omega)$
- Determinare $L(\omega^2) \rightarrow L(-s^2)$
- calcolare $H_H(s)$, scegliendo i poli nel semipiano SINISTRO di $L(-s^2)$

DETERMINAZIONE DI $F(\omega)$

- Consideriamo l'esempio precedente per poi generalizzarlo

1) $A(\omega) = 0 \Rightarrow F(\omega) = 0$ per $\omega = \pm \Omega_{01}, \pm \Omega_{02}$

2) $A(\omega) = A_p \Rightarrow F^2(\omega) = 1$ per $\omega = 0, \pm \hat{\Omega}_1, \pm 1 (\omega_p)$

3) $A(\omega) \bar{c} \max(\min) \Rightarrow \frac{dL(\omega^2)}{d\omega} = 0$ per $\omega = 0, \pm \Omega_{01}, \pm \hat{\Omega}_1, \pm \Omega_{02}$

- da 1) \Rightarrow ($F(\omega)$ è un polinomio)

$$F(\omega) = K_1 (\omega^2 - \Omega_{01}^2)(\omega^2 - \Omega_{02}^2) \quad (0)$$

- da 2) \Rightarrow $1 - F^2(\omega)$ ha zeri in $\omega = 0, \pm \hat{\Omega}_1, \pm 1$, ma

$$\frac{d}{d\omega} [1 - F^2(\omega)] = -2 F(\omega) \frac{dF(\omega)}{d\omega} = -\frac{1}{\varepsilon^2} \frac{dL(\omega^2)}{d\omega} \quad (*)$$

dato che

$$\frac{dL(\omega^2)}{d\omega} = \varepsilon^2 2 F(\omega) \frac{dF(\omega)}{d\omega}$$

\downarrow
 $\frac{d[1 + \varepsilon^2 F^2(\omega)]}{d\omega}$

- da (*) e 3) \Rightarrow in $w=0, \pm \hat{\Omega}_1$ gli zeri sono (doppi)
doppi

$$1 - F^2(w) = K_2 w^2 (w^2 - \hat{\Omega}_1^2)^2 (w^2 - 1) \quad (**)$$

- da (*)

$$\frac{dF(w)}{dw} = \frac{1}{2F(w)\epsilon^2} \frac{dL(w^2)}{dw}$$

usando 3) e (0) (il rapporto $\frac{dL(w^2)}{dw}/F(w)$ ha zeri in $w=0$ e $\pm \hat{\Omega}_1$)

$$= K_3 w (w^2 - \hat{\Omega}_1^2)$$

quindi

$$\left[\frac{dF(w)}{dw} \right]^2 = K_3^2 w^2 (w^2 - \hat{\Omega}_1^2)^2 \stackrel{(**)}{=} \left(- \frac{K_3^2}{K_2} \right) \frac{1 - F^2(w)}{1 - w^2}$$

$$\left(\frac{1}{K_4} \right) \int \frac{dF}{\sqrt{1 - F^2}} = \int \frac{dw}{\sqrt{1 - w^2}}$$

la cui soluzione \bar{z} (per $\forall p \ |w| \leq 1$ quindi $\arccos w$ \bar{z} definita; idem per F)

$$\underline{K_5 \arccos F + K_6 = \arccos w \hat{=} \Theta}$$

$F_{max} = 1!$

quindi dato Θ si ha

$$\begin{cases} w = \cos \Theta \\ F = \cos \left(\frac{\Theta}{K_5} - \frac{K_6}{K_5} \right) \end{cases}$$

$K_5, K_6 = ?$

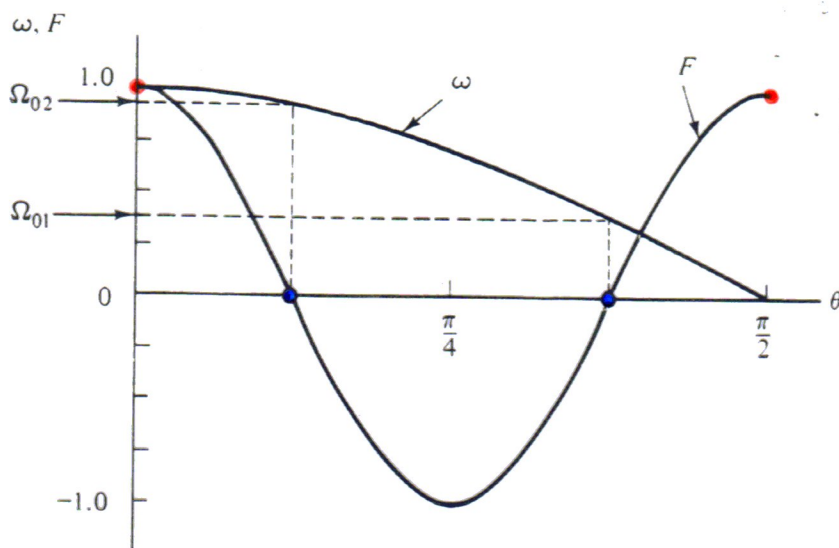
Propr. 1) \Rightarrow essendo $\Omega_{01}, \Omega_{02} < \omega_p = 1 \Rightarrow$ gli zeri di

$F[\omega(\theta)]$ devono essere in $[0, \pi/2]$ (rigetto a θ)
(punti: •)

in particolare

Propr. 2) $\Rightarrow F(\omega) = 1$ per $\omega = 0, 1 \Rightarrow \theta = 0, \pi/2$ (punti: •)

quindi l'andamento di $F(\theta)$ è quello riportato



$$- F(\theta) = \cos\left(-\frac{K_6}{K_5}\right) = 1 \Rightarrow K_6 = 0$$

- Il periodo di $F(\theta)$ è $1/4$ di quello di $\omega(\theta)$ \Rightarrow (cos θ ha periodo $2\pi \Rightarrow$

$$2\pi \frac{K_5}{K_6} = \pi/2 \Rightarrow \frac{K_5}{K_6} = 1/4$$

$$2\pi = \frac{\pi}{2} \cdot \frac{1}{K_5}$$

$$\Rightarrow F(\omega) = \cos(4\omega \cos \omega) \quad |\omega| \leq 1$$

Dato che $\cos 4\theta = 8\cos^4\theta - 8\cos^2\theta + 1$ e

$$\underline{\underline{F(\omega) = 1 - 8\omega^2 + 8\omega^4 = T_4(\omega)}}$$

$T_4(\omega)$ = POLINOMIO DI TSCHEBYSCHIEFF DI 1° SPECIE e 4° ORDINE

E per $|w| > 1$?

Def (generale) POLINOMIO DI TSCHEBYSCHEFF

$$\cos[(n+1)\theta] + \cos[(n-1)\theta] = 2 \cos\theta \cos n\theta$$

$$n=0 \quad 2 \cos\theta = 2 \cos\theta$$

$$n=1 \quad \cos 2\theta = 2 \cos^2\theta - 1$$

⋮

$$n=m \quad \cos[(m+1)\theta] = 2 \cos\theta \cos m\theta - \cos[(m-1)\theta]$$

⋮

Mediante questa formula ricorsiva si può esprimere $\cos n\theta$ come polinomio in $\cos\theta$, cioè

$$\cos(n\theta) = T_n(\cos\theta) \quad (*)$$

$T_n(w)$ polinomio di Tschebyscheff di 1° specie e ordine n

È soluzione della equazione RICORSIVA

$$T_1(w) = w$$

$$T_2(w) = 2w^2 - 1$$

⋮

$$T_{m+1}(w) = 2w T_m(w) - T_{m-1}(w)$$

⋮

- Se $|w| \leq 1$ si ha $\theta = \arccos w$ (θ reale) e (da $(*)$)

$$\underline{T_n(w) = \cos(n \arccos w)}$$

cioè la generalizzazione della formula precedente

(N.B. $|w| \leq 1 \Rightarrow |T_n(w)| \leq 1$ e $A(w) \leq A_p$ per $w < \omega_p$!)
1

- Se $|w| > 1$ conviene porre $\theta = j\alpha$ quindi

$$w = \cos \theta = \cos j\alpha = \frac{e^{j(j\alpha)} + e^{-j(j\alpha)}}{2} = \frac{e^{-\alpha} + e^{\alpha}}{2} = \cosh \alpha$$

da cui $\alpha = \operatorname{arccosh} w$

$$\Rightarrow T_n(w) = \cos(n\theta) = \cos(jn\alpha) = \cosh(n\alpha) \\ = \underline{\underline{\cosh(n \operatorname{arccosh} w)}}$$

Globalmente

$$L(w^2) = \begin{cases} 1 + \epsilon^2 \cos^2(n \operatorname{arccos} w) & |w| \leq 1 \\ 1 + \epsilon^2 \cosh^2(n \operatorname{arccosh} w) & |w| > 1 \end{cases}$$

OSS.

$$1) A(0) = \begin{cases} 10 \log_{10} (1 + \epsilon^2) = A_p & n \text{ poli} \\ 0 & n \text{ dispoli} \end{cases}$$

$$\text{dato da } T_n(0) = \cos\left[n\left(\frac{\pi}{2} + k\pi\right)\right] = \begin{cases} \pm 1 & n \text{ poli} \\ 0 & n \text{ dispoli} \end{cases}$$

$$2) - |\omega| \leq 1 \quad \bar{\epsilon} \quad |T_n(\omega)| \leq 1 \Rightarrow$$

in banda passante $A(\omega) \leq A_p$

- $|\omega| > 1$ $T_n(\omega)$ è una FUNZIONE CRESCENTE

\Rightarrow per soddisfare le specifiche del filtro in banda oscura occorre che $A(\omega_c) = A_s$ (come nel caso di approssimazione alla Butterworth)

e questo DETERMINA L'ORDINE DEL FILTRO; infatti:

$$10 \log_{10} (1 + \epsilon^2 \cosh^2(n \operatorname{arccosh} \omega_c)) = A_s$$

$$\cosh^2(n \operatorname{arccosh} \omega_c) = \frac{10^{A_s/10} - 1}{\epsilon^2}$$

$$n = \frac{\operatorname{arccosh} \left(\frac{\sqrt{10^{A_s/10} - 1}}{\sqrt{10^{A_p/10} - 1}} \right)}{\operatorname{arccosh} \omega_c}$$

3) $T_n(\omega)$ è il polinomio che, se reso MONICO, è quello che ha MASSIMA PENDENZA per $|\omega|=1$, rispetto a tutti i polinomi di ugual grado \Rightarrow a parità di ORDINE DEL FILTRO la transizione b.p. \rightarrow b.o. avviene "più rapidamente" rispetto ad un filtro di Butterworth.

FUNZIONE DI TRASFERIMENTO NORMALIZZATA

$$L(\omega^2) \rightarrow L(-s^2)$$

prolungamento analitico di $L(\omega^2)$ ($s \leftrightarrow j\omega$, $\omega^2 \leftrightarrow -s^2$)

$$L(-s^2) = 1 + \epsilon^2 \cosh^2 \left[n \operatorname{arccosh} \left(\frac{s}{j} \right) \right]$$

Per avere i poli di $H_N(s)$ occorre determinare gli zeri di $L(-s^2)$

Sia $s = \sigma + j\omega$ uno zero di $L(-s^2) \Rightarrow$

$$\text{posto} \quad \operatorname{arccosh}(-j\sigma + \omega) = u + jv \quad (A)$$

$$L(-s^2) = 0 \Rightarrow \cosh [n(u + jv)] = -\frac{1}{\epsilon^2} \Rightarrow$$

$$\cosh [n(u + jv)] = \pm \frac{j}{\epsilon} \quad (B)$$

$$(A) \Rightarrow -j\sigma + \omega = \cosh u \cos v + j \sinh u \sin v \Rightarrow$$

$$\omega = \cosh u \cos v \quad \sigma = -\sinh u \sin v$$

$$(B) \Rightarrow \cosh n u \cos n v + j \sinh n u \sin n v = \pm \frac{j}{\epsilon} \Rightarrow$$

$$\begin{cases} \cosh n u \cos n v = 0 & (1) \\ \sinh n u \sin n v = \pm \frac{1}{\epsilon} & (2) \end{cases}$$

$$(1) \Rightarrow (\cosh x \neq 0 \forall x) \quad \cos n v = 0$$

$$\underline{v = (2k-1) \frac{\pi}{2n}} \quad k = 1, 2, \dots, 2n$$

e per questi valori $\sin n v = \pm 1$

$$(2) \Rightarrow \sinh nu = \pm \frac{1}{\epsilon} \Rightarrow (\sinh x \text{ è dispari})$$

$$\underline{u = \pm \frac{1}{n} \operatorname{arcsinh} \left(\frac{1}{\epsilon} \right)}$$

quindi sostituendo nelle espressioni di $\underline{\omega}$ e $\underline{\sigma}$ \Rightarrow ($\cosh x$ è pari)

$$\begin{cases} \sigma_k = \pm \sinh \left(\frac{1}{n} \operatorname{arcsinh} \left(\frac{1}{\epsilon} \right) \right) \sin (2k-1) \frac{\pi}{2n} \\ \omega_k = \cosh \left(\frac{1}{n} \operatorname{arcsinh} \left(\frac{1}{\epsilon} \right) \right) \cos (2k-1) \frac{\pi}{2n} \end{cases}$$

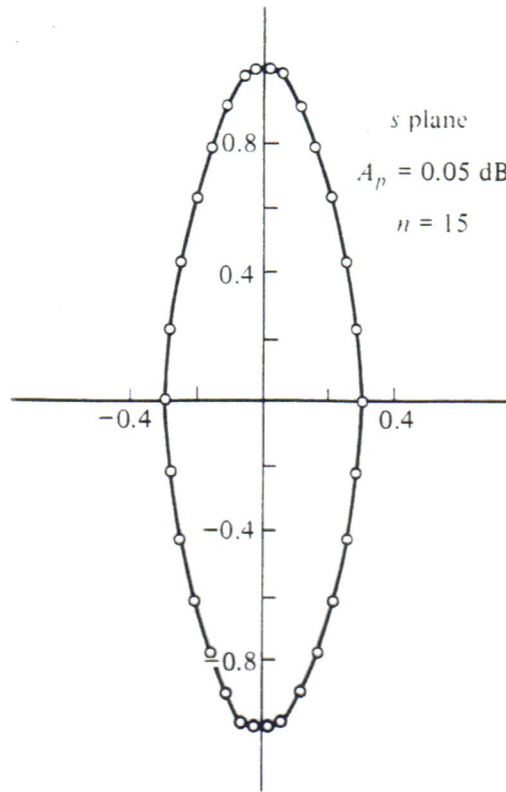
Dove sono situati questi zeri nel piano s ?

$$\frac{\sigma_k}{\sinh nu} = \pm \sin (2k-1) \frac{\pi}{2n}$$

$$\frac{\omega_k}{\cosh nu} = \cos (2k-1) \frac{\pi}{2n}$$

$$\Rightarrow \frac{\sigma_k^2}{\sinh^2 nu} + \frac{\omega_k^2}{\cosh^2 nu} = 1$$

Eq di una ellisse di semiasse $\cos hu > \sin hu$



$p_i \quad i = 1, \dots, n$ zeri di $L(-s^2)$ nel semipiano SINISTRO

⇒

$$H_N(s) = \frac{H_0}{\prod_i (s - p_i)}$$

dove H_0 dipende dal fatto che n sia pari o dispari; infatti:

$$A(0) = \begin{cases} A_p & n \text{ pari} \\ 0 & n \text{ dispari} \end{cases}$$

$$\Downarrow \quad A(0) = 20 \log L(0) = 20 \log (1 + \epsilon^2 T_n(0))$$

$$L(0) = \begin{cases} 1 + \epsilon^2 & n \text{ pari} \\ 1 & n \text{ dispari} \end{cases}$$

quindi

$$|H_N(\omega)| = \frac{1}{\sqrt{L(\omega)}} = \begin{cases} 10^{-Ap/20} & n \text{ poli} \\ 1 & n \text{ dispoli} \end{cases}$$

$$\Rightarrow H_0 = \begin{cases} \prod_{i=1}^n (-p_i) & n \text{ dispoli} \\ 10^{-Ap/20} \prod_{i=1}^n (-p_i) & n \text{ poli} \end{cases}$$

OSS.

Fissato l'ordine del filtro n , POSSIAMO SCEGLIERE $A_p(\epsilon)$

PICCOLI QUANTO VOGLIAMO:

non si hanno limitazioni a priori (come nel filtro alla Butterworth), ma il prezzo è una MINORE attenuazione in banda passante o una MINORE PENDENZA di $A(\omega)$ nel passaggio b.p. \rightarrow b.o

$$n = \frac{\operatorname{arccosh} \left(\frac{\sqrt{10^{A_s/10}} - 1}{\sqrt{10^{A_p/10}} - 1} \right)}{\operatorname{arccosh} \omega_a}$$

fissato n \approx $A_p \downarrow \Rightarrow \omega_a \uparrow$ o $A_s \downarrow$ o $\omega_a \uparrow$

APPROSSIMAZIONE ALLA BESSEL (cenni)

Consideriamo il filtro con funzione di trasferimento

$$H(s) = \frac{B_0}{\sum_{i=0}^n B_i s^i} \quad \text{con } B_i = \frac{(2n-i)!}{2^{n-i} i! (n-i)!}$$

cioè

$$H(s) = \frac{B_0}{s^n B(1/s)} \quad (o)$$

dove $B(s)$ = polinomio di Bessel e

$s^n B(1/s)$ ha zeri nel solo SEMIPIANO SINISTRO
(stabilità garantita!)

$B(1/j\omega)$ può essere espresso in termini di funzioni di Bessel

$$B\left(\frac{1}{j\omega}\right) = \frac{1}{j^n} \sqrt{\frac{\pi\omega}{2}} \left[(-1)^n J_{-\nu}(\omega) - j J_{\nu}(\omega) \right] e^{j\omega} \quad (oo)$$

con $\nu = n + 1/2$

dove $J_{\nu}(\omega)$ = funzione di Bessel di ordine ν

$$= \omega^{\nu} \sum_{i=0}^{\infty} \frac{(-1)^i \omega^{2i}}{2^{2i+\nu} i! \Gamma(\nu+i+1)}$$

Γ = funzione gamma di Eulero

da (0) e (∞) \Rightarrow

$$|H(j\omega)|^2 = \frac{2B_0^2}{\pi \omega^{2n+1} [J_{-\nu}^2(\omega) + J_{\nu}^2(\omega)]}$$

mentre

$$\theta(\omega) = \arg H(j\omega) = -\omega + \tan^{-1} \frac{(-1)^n J_{\nu}(\omega)}{J_{-\nu}(\omega)}$$

e il ritardo di gruppo è

$$\tau = -\frac{d\theta}{d\omega} = 1 - \frac{(-1)^n [J_{-\nu} J_{\nu}' - J_{\nu} J_{-\nu}']}{J_{-\nu}^2(\omega) + J_{\nu}^2(\omega)}$$

Sfruttando le proprietà delle funzioni di Bessel si può mostrare che

$$|H(j\omega)|^2 = 1 - \frac{\omega^2}{2n-1} + \frac{2(n-1)\omega^4}{(2n-1)^2(2n-3)} + \dots$$

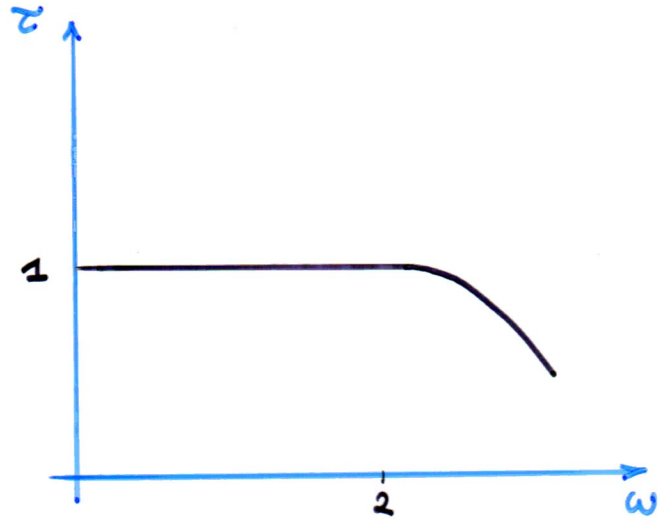
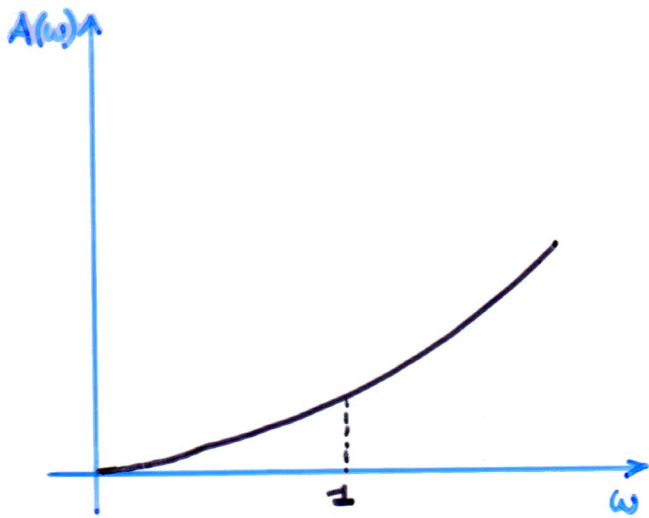
$$\tau = 1 - \frac{\omega^{2n}}{B_0^2} |H(j\omega)|^2$$

PERCIO'

• $\omega \rightarrow 0$ e $|H(j\omega)| \rightarrow 1$ e $\tau \rightarrow 1$

• $\left. \frac{d^k \tau}{d(\omega^2)^k} \right|_{\omega=0} = 0 \quad 1 \leq k \leq n-1 \Rightarrow$ esiste un range $0 \leq \omega \leq \omega_p$ con $\tau \approx 1$ costante

- $\omega \rightarrow \infty \quad |H(j\omega)| \rightarrow 0 \Rightarrow$ comportamento p. basso



Il filtro presenta

- RITARDO DI GRUPPO approx. costante in un certo range di freq.
- RISPOSTA IN AMPIEZZA di tipo p. basso POCO SELETTIVA

\Rightarrow si utilizza quando è importanti AVERE ELEVATA LINEARITÀ DELLA RISPOSTA DI FASE

TRASFORMAZIONI DI FREQUENZA

- Si vuole "denormalizzare" la caratteristica del filtro cui passare dalla f. di trasferimento di un filtro p. basso con $\omega_c = 1$, a quella di un filtro
 - passa basso con $\omega_c \neq 1$
 - passa alto
 - passa-banda
 - elimina banda

per ottenere questo risultato si esegue una opportuna

TRASFORMAZIONE DI VARIABILI

1) PASSA BASSO (NORM.) \rightarrow PASSA BASSO (NON NORM.)

$H_H(s)$ noto

Consideriamo una trasformazione del piano s al piano \bar{s}

$$s = \lambda \bar{s} \quad \lambda \in \mathbb{R}^+$$

Proprietà

- L'asse Im di s è "mappato" nell'asse Im di \bar{s}

$$\begin{aligned} s = j\omega &\Rightarrow j\omega = \lambda j\bar{\omega} \Rightarrow \bar{\omega} = \frac{\omega}{\lambda} \\ \bar{s} = j\bar{\omega} & \end{aligned}$$

\Rightarrow il valore di ω lungo l'asse Im del piano s , $\bar{\omega}$ descrive l'asse Im del piano \bar{s}

- L'origine in s si trasforma nell'origine di \bar{s} (e così il punto di ∞)

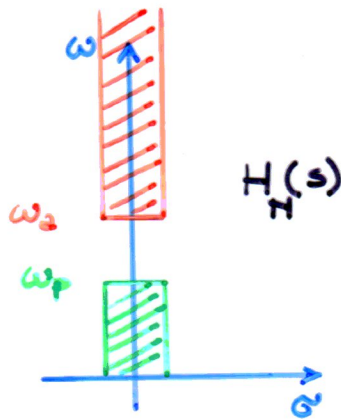
- $\omega = \omega_p \rightarrow \bar{\omega} = \omega_p/k$, $\omega = \omega_a \rightarrow \bar{\omega} = \omega_a/k$

- $\omega = \omega_c = 1 \rightarrow \bar{\omega} = 1/k$

- $[0, \omega_p]$ \rightarrow $[0, \omega_p/k]$

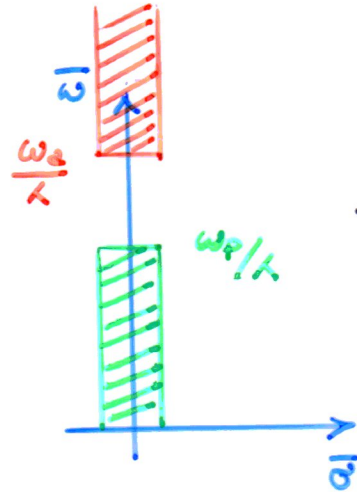
- $[\omega_a, \infty)$ \rightarrow $[\omega_a/k, \infty)$

⑤



$H_T(s)$

⑤



$$H_{PB}(\bar{s}) = H_T(s) \Big|_{s=k\bar{s}}$$

2) PASSA BASSO \rightarrow PASSA ALTO

$$s \rightarrow \bar{s} \quad \text{con} \quad s = \frac{k}{\bar{s}} \quad k \in \mathbb{R}^+$$

Proprietà:

- l'asse Im di s viene trasformato nell'asse Im di \bar{s}

$$s = j\omega$$

$$\Rightarrow j\omega = \frac{k}{j\bar{\omega}} \Rightarrow \bar{\omega} = -\frac{k}{\omega}$$

$$\bar{s} = j\bar{\omega}$$

quindi rispetto a prima l'origine è "mappata" nel punto di ∞ con

$$\omega \rightarrow 0^{+(-)} \quad \bar{\omega} \rightarrow -(+)\infty$$

- Limiti di banda (consideriamo anche il semiasse negativo)

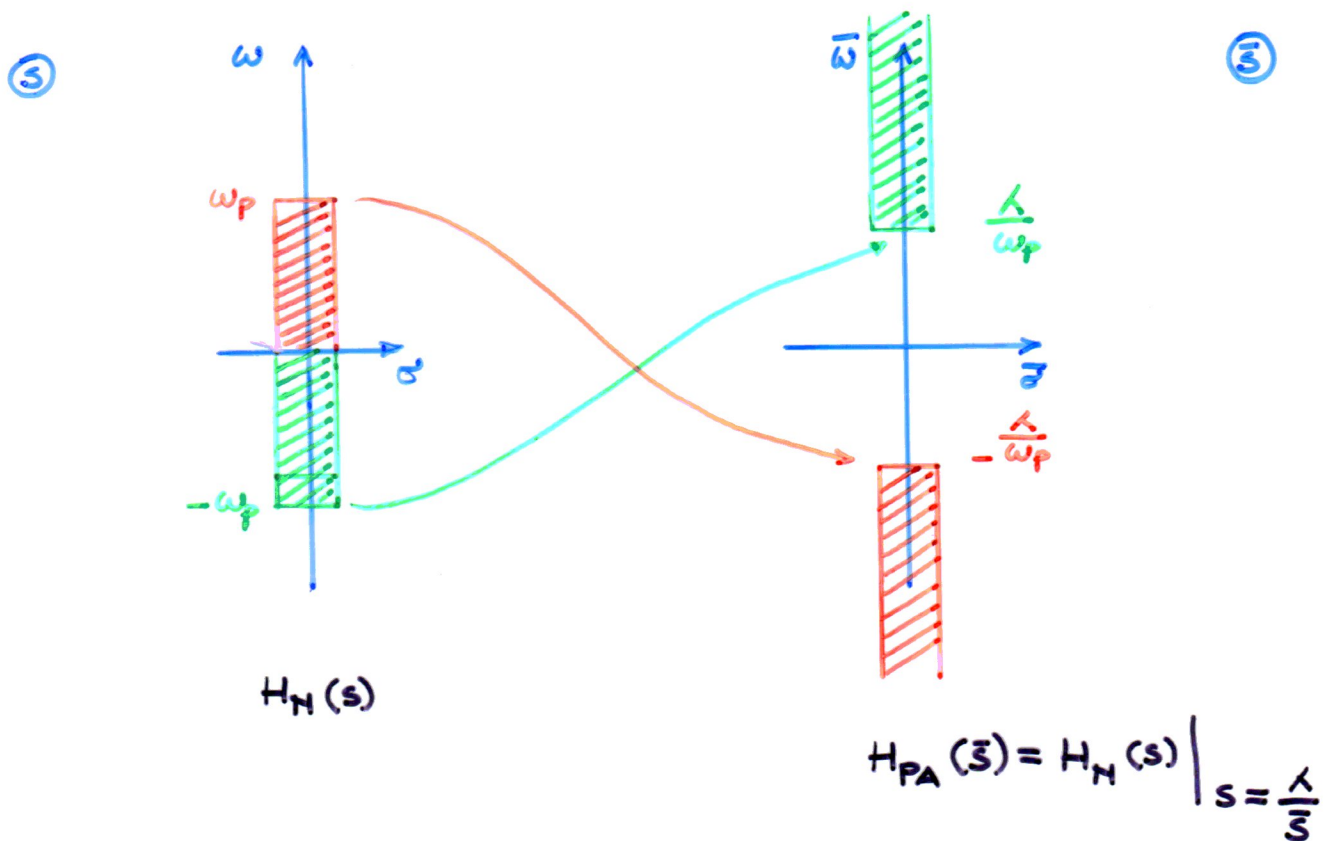
$[-\omega_p, \omega_p]$ banda passante

$$\omega = \pm \omega_p \rightarrow \bar{\omega} = \mp \frac{\lambda}{\omega_p}$$

e $[0, \omega_p] \rightarrow (-\infty, -\frac{\lambda}{\omega_p}]$

vedi

$$[-\omega_p, 0] \rightarrow [\frac{\lambda}{\omega_p}, +\infty)$$



3) PASSA BASSO \rightarrow PASSA BANDE

$$s \rightarrow \bar{s} \quad s = \frac{1}{B} \left(\bar{s} + \frac{\omega_0^2}{\bar{s}} \right) \quad \omega_0, B \in \mathbb{R}^+$$

Proprietà

- L'asse Im del piano s si trasforma nell'asse Im del piano \bar{s}

$$\begin{aligned} s = j\omega \\ \bar{s} = j\bar{\omega} \end{aligned} \Rightarrow j\omega = \frac{1}{B} \left(j\bar{\omega} + \frac{\omega_0^2}{j\bar{\omega}} \right) = \frac{j}{B} \left(\bar{\omega} - \frac{\omega_0^2}{\bar{\omega}} \right)$$

$$\omega = \frac{1}{B} \left(\bar{\omega} - \frac{\omega_0^2}{\bar{\omega}} \right) \quad (+)$$

- origine del piano $s \rightarrow ?$

Invertiamo la (+)

$$B\omega = \bar{\omega} - \frac{\omega_0^2}{\bar{\omega}} \Rightarrow \bar{\omega}^2 - B\omega\bar{\omega} - \omega_0^2 = 0 \Rightarrow$$

$$\bar{\omega} = \frac{B\omega}{2} \pm \sqrt{\left(\frac{B\omega}{2}\right)^2 + \omega_0^2}$$

perciò

$$\omega = 0 \rightarrow \bar{\omega} = \pm \omega_0$$

- Limiti di banda

$[-\omega_p, \omega_p]$: banda passante

$$\omega = \pm \omega_p \rightarrow \bar{\omega}_p = \begin{cases} \frac{B\omega_p}{2} \pm \sqrt{\left(\frac{B\omega_p}{2}\right)^2 + \omega_0^2} & \omega = \omega_p \\ -\frac{B\omega_p}{2} \pm \sqrt{\left(\frac{B\omega_p}{2}\right)^2 + \omega_0^2} & \omega = -\omega_p \end{cases}$$

posto

$$\bar{\omega}_{p1} = \frac{B\omega_p}{2} + \sqrt{\dots} \quad \bar{\omega}_{p2} = -\frac{B\omega_p}{2} + \sqrt{\dots}$$

$$\Rightarrow \bar{\omega}_{p1} > \bar{\omega}_{p2}$$

si ha

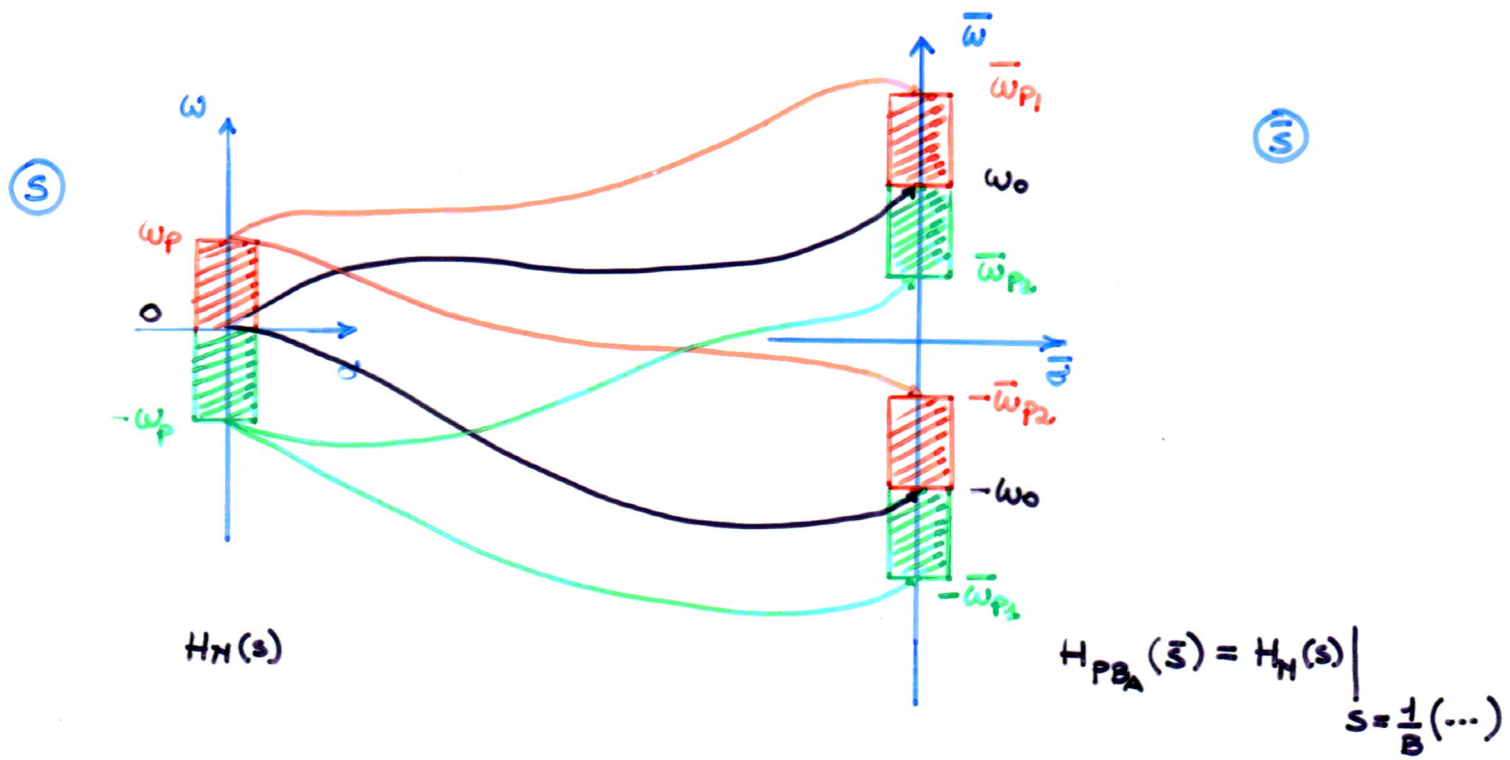
$$\omega = \omega_p \rightarrow \bar{\omega} = \begin{cases} \bar{\omega}_{p1} \\ -\bar{\omega}_{p2} \end{cases}$$

$$\omega = -\omega_p \rightarrow \bar{\omega} = \begin{cases} +\bar{\omega}_{p2} \\ -\bar{\omega}_{p1} \end{cases}$$

e sugli intervalli

$$[0, \omega_p] \rightarrow \begin{cases} [\omega_0, \bar{\omega}_{p2}] \\ [-\omega_0, -\bar{\omega}_{p2}] \end{cases}$$

$$[-\omega_p, 0] \rightarrow \begin{cases} [\bar{\omega}_{p2}, \omega_0] \\ [-\bar{\omega}_{p1}, -\omega_0] \end{cases}$$



4) PASSA BASSO \rightarrow ELIMINA BANDE

$$s \rightarrow \bar{s}$$

$$s = \frac{B \bar{s}}{\omega_0^2 + \bar{s}^2}$$

$$\omega_0, B \in \mathbb{R}^+$$