

Esercizio

Seguoli e ritorni nel dominio del Tempo

Ex 1 Calcolare la convoluzione tra due gradini; poi mostrare per induzione che la convoluzione tra n gradini unitari è $V_n = \frac{t^n}{n!} \cdot u(t) \quad \forall n \in \mathbb{N}_0$

Poniamo $v_0(t) = u(t)$ e $v_n(t) = u * v_{n-1}(t) \quad \forall n \geq 1$

Calcoliamo esplicitamente $v_1 = u * v_0 = u * u$

$$v_1(t) = \int_{-\infty}^{+\infty} u(\tau) u(t-\tau) d\tau = \int_0^{+\infty} u(t-\tau) d\tau$$

abbiamo usato il Trucco della funzione indicatrice: $u(\tau)$ è indicatrice di $\tau \in (0, +\infty)$

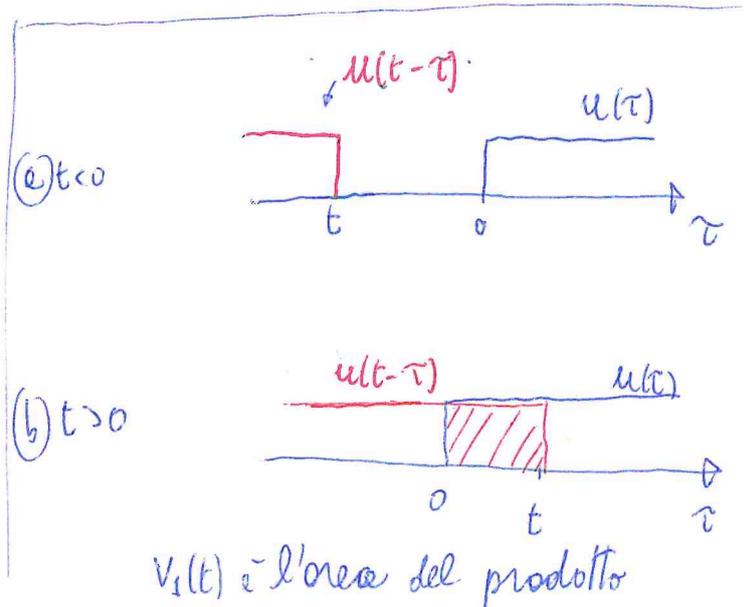
Ora, per $\tau > 0$, l'argomento dell'integranda $t-\tau$ è non negativo se e solo se $t > 0$.

(a) Quindi per $t < 0$ e $\tau > 0$, $u(t-\tau) = 0 \Rightarrow v_1(t) = 0$

(b) Invece, per $t > 0$, $u(t-\tau) = 1 \Leftrightarrow 0 < \tau < t$. Si ha allora

$$\forall t > 0, v_1(t) = \int_0^t d\tau = t$$

Quindi $v_1(t) = t \cdot u(t)$



Calcoliamo ora $v_n(t)$ supponendo che $v_{n-1}(t) = \frac{t^{n-1}}{(n-1)!} u(t)$

Abbiamo:

$$\begin{aligned} v_n(t) &= \int_{-\infty}^{+\infty} v_{n-1}(\tau) u(t-\tau) d\tau = \int_{-\infty}^{+\infty} \frac{\tau^{n-1}}{(n-1)!} u(\tau) u(t-\tau) d\tau \\ &= \int_0^{+\infty} \frac{\tau^{n-1}}{(n-1)!} u(t-\tau) d\tau \end{aligned}$$

Esattamente come prima, se $t < 0$, siccome l'intervallo d'integrazione è $\tau \in (0, +\infty)$, l'integrando vale 0 in tutto tale intervallo.

Se invece $t > 0$, basta integrare su $0 < t < \tau$ perché su tale intervallo $u(t-\tau) > 0$

$$v_n(t) = \int_0^t \frac{\tau^{n-1}}{(n-1)!} d\tau = \left[\frac{\tau^n}{n!} \right]_0^t = \frac{t^n}{n!} \quad \forall t > 0$$

Quindi $v_n(t) = \frac{t^n}{n!} u(t)$ C.V.D.

Ex. 2 Calcolare la convoluzione $x = v * w$ dove

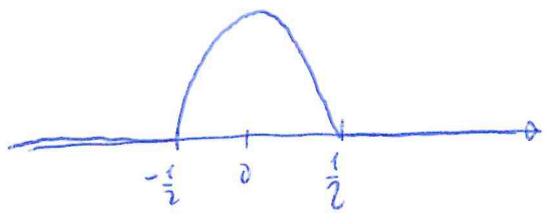
$v(t) = \cos \pi t \cdot \text{rect}(t)$

e $w(t) = u(t)$

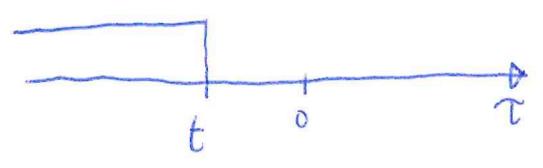
Svolgimento

Come al solito, Tracciamo $v(\tau)$ e $w(t-\tau)$ per capire quali intervalli di valori di t dobbiamo considerare. $\cos \pi t$ è periodico di periodo 2. La moltiplicazione per il rect "restringe" il semiperiodo $(-\frac{1}{2}, \frac{1}{2})$

$v(\tau)$

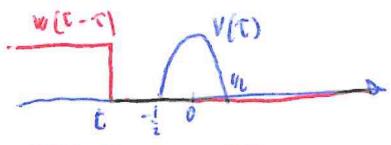


$w(t-\tau)$

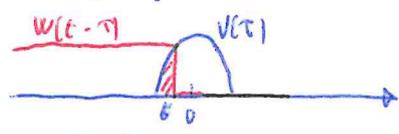


È chiaro che, se $t < -\frac{1}{2}$, $v(\tau) \cdot w(t-\tau) = 0 \quad \forall \tau$
Sarà interessante vedere che succede per $-\frac{1}{2} < t < \frac{1}{2}$ e per $t > \frac{1}{2}$

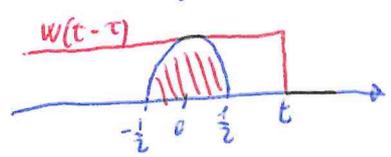
(a) $t < -\frac{1}{2}$



(b) $-\frac{1}{2} < t < \frac{1}{2}$



(c) $t > \frac{1}{2}$



Come al solito, l'approccio grafico non è strettamente necessario, ma aiuta a capire i calcoli.

$$x(t) = \int_{-\infty}^{+\infty} v(\tau) w(t-\tau) d\tau = \int_{-\infty}^{+\infty} \text{rect}(\tau) \cos \pi \tau u(t-\tau) d\tau =$$

$$= \int_{-1/2}^{1/2} \cos \pi \tau u(t-\tau) d\tau$$

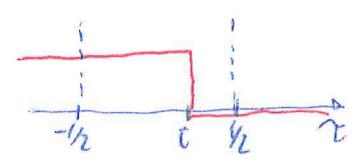
Abbiamo usato il Trucco della funzione indicatrice
 $\text{rect}(\tau)$ è indicatrice di $\tau \in (-1/2, 1/2)$

Il punto è copre, e secondo dei valori di t ,
 quanto vale $u(t-\tau)$ per $\tau \in (-1/2, 1/2)$

Osserviamo che $u(t-\tau) = 1 \Leftrightarrow t > \tau$
 se $t < -1/2$, ciò non accade per nessun $\tau \in (-1/2, 1/2)$

quindi l'integrale è nullo:

$$\forall t < -1/2, \quad x(t) = 0$$



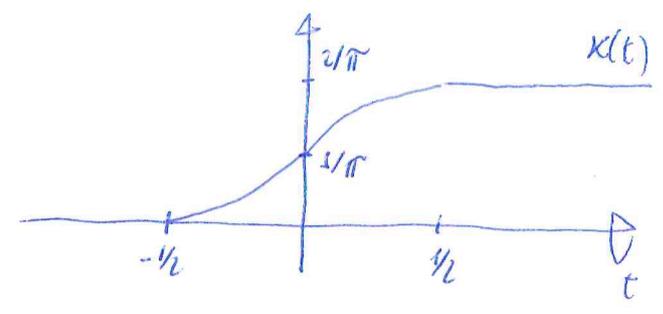
Invece, se $-1/2 < t < 1/2$, $u(t-\tau) = 1 \Leftrightarrow -1/2 < \tau < t$

$$\forall t \in (-1/2, 1/2), \quad x(t) = \int_{-1/2}^t \cos \pi \tau d\tau = \left[\frac{\sin \pi \tau}{\pi} \right]_{-1/2}^t = \frac{\sin \pi t + 1}{\pi}$$

Infine, se $t > 1/2$, $u(t-\tau) = 1 \quad \forall \tau \in (-1/2, 1/2)$, quindi

$$x(t) = \int_{-1/2}^{1/2} \cos \pi \tau d\tau = \left[\frac{\sin \pi \tau}{\pi} \right]_{-1/2}^{1/2} = \frac{2}{\pi}$$

$$\text{Quindi } x(t) = \begin{cases} 0 & \forall t < -1/2 \\ \frac{1}{\pi} (1 + \sin \pi t) & |t| < 1/2 \\ \frac{2}{\pi} & t > 1/2 \end{cases}$$



Ex 3

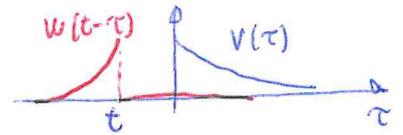
5

Calcolare la convoluzione tra $v(t) = e^{-ct} u(t)$ e $w(t) = e^{-bt} u(t)$, con $a > 0, b > 0$,

Abbiamo

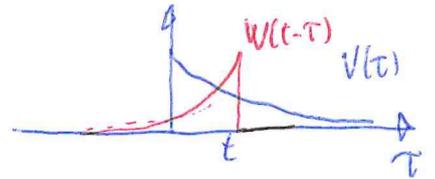
$$x = v * w$$

(a) $t < 0$



$$x(t) = \int_{-\infty}^{+\infty} e^{-c\tau} u(\tau) e^{-b(t-\tau)} u(t-\tau) d\tau$$

(b) $t > 0$



Come per l'ex 1, se $t < 0$ l'integrando è nullo

Se $t > 0$, l'integrale può essere calcolato tra 0 e t

$$\text{se } t > 0 \quad x(t) = \int_0^t e^{-c\tau} e^{-b(t-\tau)} d\tau = e^{-bt} \int_0^t e^{-(c-b)\tau} d\tau$$

$$\text{se } c = b, \quad x(t) = e^{-bt} \cdot t \cdot u(t)$$

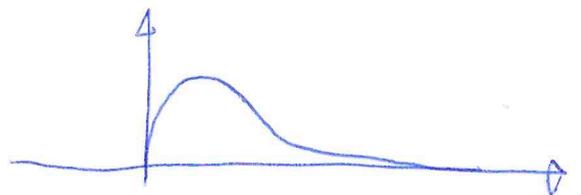
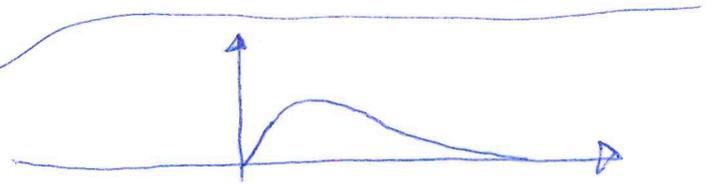
$$\text{se } c \neq b, \quad \text{per } t > 0 \quad x(t) = e^{-bt} \left[\frac{e^{-(c-b)\tau}}{-(c-b)} \right]_0^t = \frac{e^{-bt} \cdot (e^{-(c-b)t} - 1)}{b-c}$$

$$= \frac{e^{-ct} - e^{-bt}}{b-c}$$

Quindi:

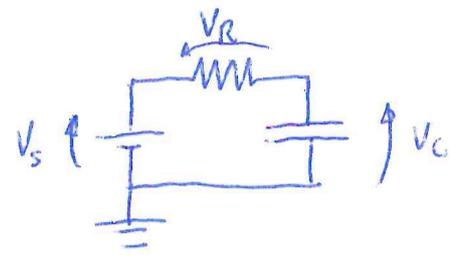
$$c = b \Rightarrow x(t) = t e^{-ct} u(t)$$

$$c \neq b \Rightarrow x(t) = \frac{e^{-ct} - e^{-bt}}{b-c} u(t)$$



Ex 6 Studio di un circuito RC

Consideriamo un circuito RC che all'istante $t=0$ ha il condensatore "scarico": $v_c = 0$



Supponiamo di applicare una tensione $v_s(t)$ e calcoliamo l'andamento corrispondente di $v_c(t)$

Dallo studio dei circuiti si ha facilmente:

Legge di Kirchhoff: $v_s = v_R + v_c$

Equazione resistore: $v_R = R i$

Equazione condensatore: $i = C \frac{dv_c}{dt} \Rightarrow v_R = RC \frac{dv_c}{dt}$

Quindi: $v_s = v_c + RC \frac{dv_c}{dt}$

Poniamo $RC > 0$, ma $v_s = x(t)$ ("ingresso") e

$v_c = y(t)$ ("uscita")

Il sistema è espresso in forma implicita

$$\frac{1}{\alpha} y' + y = x \quad (\Leftrightarrow) \quad \boxed{D[y] + \alpha y = \alpha x \quad (1)}$$

È un'equazione differenziale ordinaria (cioè senza derivate parziali) lineare e a coefficienti costanti.

con la condizione $y(0) = 0$ Tale equazione
stabilisce un LTI

Infatti Tale sistema ammette una ed una sola soluzione
Dal punto di vista fisico è perfettamente chiaro: a seconda
della tensione applicata $x(t)$, otterro' uno ed un solo andamento
di $y(t)$, una volta che le condizioni iniziali $y(0) = 0$ sono
fissate. Anche matematicamente ciò ha senso

Per provare che si tratta di un LTI osserviamo che,
usando la notazione $y = \mathcal{S}[x] \Leftrightarrow D[y] + \alpha y = \alpha x, y(0) = 0$

posto $y_1 = \mathcal{S}[x_1]$ e $y_2 = \mathcal{S}[x_2]$, si ha

$$D[k_1 y_1] + \alpha k_1 y_1 = k_1 (D[y_1] + \alpha y_1) = k_1 x_1$$

$$D[k_2 y_2] + \alpha k_2 y_2 = k_2 x_2$$

$$D[k_1 y_1] + \alpha k_1 y_1 + D[k_2 y_2] + \alpha k_2 y_2 = k_1 x_1 + k_2 x_2$$

$$D[k_1 y_1 + k_2 y_2] + \alpha (k_1 y_1 + k_2 y_2) = k_1 x_1 + k_2 x_2$$

cioè $k_1 y_1 + k_2 y_2 = \mathcal{S}[k_1 x_1 + k_2 x_2]$

cio' prova la linearità

Per lo tempo invariante, cominciamo con l'operatore
che, per ogni segnale f , $D[U_\beta[f]] = U_\beta[D[f]]$

(è la regola che $\frac{d}{dt} f(t-\beta) = f'(t-\beta)$)

Allora, se $y = S'[x]$, abbiamo

$$D[U_\beta[y]] + \alpha U_\beta[y] = U_\beta[D[y]] + \alpha U_\beta[y] =$$

$$U_\beta[D[y] + \alpha y] = U_\beta[x]$$

e quindi $S'[U_\beta[x]] = U_\beta[S'[x]]$ cioè S' è T.I.

In conclusione, il sistema RC (con condizioni iniziali) è un LTI

Sarebbe allora interessante calcolarne la RI, ma dalla (1)
non è facile. Invece è facile calcolare la RF.

Ricordiamo che, se $x(t) = e^{j\omega t}$, allora $y(t) = H(\omega)e^{j\omega t}$

purché il sistema sia stabile, il che per il momento diciamo
per vero (sarà dimostrato nella parte del corso dedicato
alla Trasformata di Laplace)

Allora $D[y](t) = j\omega H(\omega)e^{j\omega t}$ e quindi

$$Dy + \alpha y = \alpha x \Leftrightarrow j\omega H(\omega)e^{j\omega t} + \alpha H(\omega)e^{j\omega t} = \alpha e^{j\omega t}$$

$$\Leftrightarrow H(\omega)(\alpha + j\omega)e^{j\omega t} = \alpha e^{j\omega t} \Leftrightarrow H(\omega) = \frac{\alpha}{\alpha + j\omega}$$

Abbiamo già visto che, se $h_s(t) = e^{-\alpha t} u(t)$ allora $H(\omega) = \frac{1}{\alpha + j\omega}$ 9
 Per linearità possiamo concludere che la risposta impulsiva è

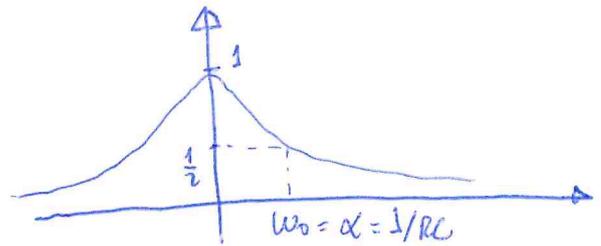
$$h(t) = \alpha e^{-\alpha t} u(t)$$

Studio dello RF

Siccome $H(\omega) = \frac{\alpha}{\alpha + j\omega}$, allora $|H(\omega)|^2 = \frac{\alpha^2}{\alpha^2 + \omega^2}$

L'andamento della risposta in potenza è caratterizzato da:

- $|H(\omega)|^2$ è una funzione pari
- Il massimo è in 0: $|H(0)|^2 = 1$
- $\lim_{\omega \rightarrow +\infty} |H(\omega)|^2 = 0$



- la banda a 3 dB è $(0, \omega_0)$ con $\omega_0 = \alpha$. Infatti:

$$|H(\omega_0)|^2 = \frac{\alpha^2}{\alpha^2 + \alpha^2} = \frac{1}{2}$$

Ricordiamo: all'interno della banda a 3dB ci sono le frequenze (pulzoni) di risonanza che, poste all'ingresso del sistema producono in uscita un segnale che

ha una potenza \geq alla metà della potenza dell'ingresso

Siccome il max di $|H(\omega)|^2$ è in zero, il sistema è un passa-basso

Osserviamo che al crescere di α il sistema ha una

banda a 3dB sempre più grande, quindi è sempre

meno selettivo in frequenza.
 Per $\omega \rightarrow +\infty$ $|H(\omega)| \rightarrow 0$ quindi le alte frequenze sono fortemente attenuate

Risposta indiciolo

La risposta indiciolo di un sistema e' la risposta all'ingresso gradino unitario. Indicato con S , si ha:

$$S(t) = h * u(t) = \int_{-\infty}^{+\infty} h(\tau) u(t-\tau) d\tau = \int_{-\infty}^t h(\tau) d\tau$$

Da cui segue $h(t) = \frac{d}{dt} s(t)$

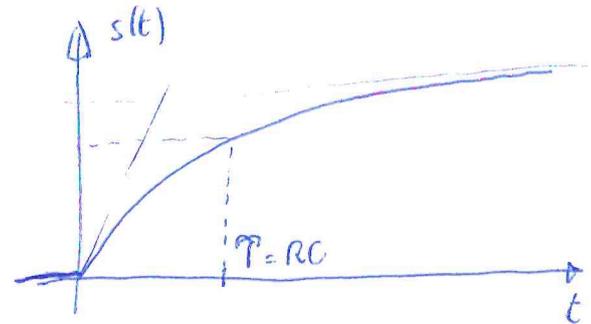
In questo caso particolare, $h(t) = \alpha e^{-\alpha t} u(t)$ e

$$s(t) = \int_{-\infty}^t \alpha e^{-\alpha \tau} u(\tau) d\tau \quad \text{Se } t < 0, \quad s(t) = 0$$

$$\forall t > 0, \quad s(t) = \int_0^t \alpha e^{-\alpha \tau} d\tau = [-e^{-\alpha \tau}]_0^t = 1 - e^{-\alpha t}$$

Quindi $s(t) = (1 - e^{-\alpha t}) u(t)$

Osserviamo che il parametro α influenza la velocita' con cui la risposta indiciolo arriva al regime



Infatti $s'(0^+) = h(0^+) = \alpha$

Inoltre, posto $T = 1/\alpha = RC$, si ha

$$s(T) = 1 - e^{-\alpha/\alpha} = 1 - 1/e \approx 0.63$$

Quindi $T = 1/\alpha$ e' il Tempo necessario per raggiungere il 63% del valore di regime

Al crescere di α il sistema e' sempre piu' "veloce" ($T \rightarrow 0$ e la pendenza di $s(t)$ in 0^+ aumenta) ma sempre meno selettivo in frequenza (la banda a 3dB cresce)

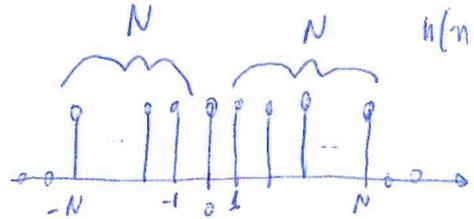
Esercizio Media centrata $y = L[x]$

Consideriamo un sistema L.T.D., definito da $y[n] = m_{[-n, n]}[x]$

Sappiamo che è un LTI: calcoliamone la RF

Ricordiamo che $h[n] = \begin{cases} \frac{1}{2N+1} & \text{se } |n| \leq N \\ 0 & \text{altrimenti} \end{cases}$

o anche $h[n] = \frac{1}{2N+1} \sum_{k=-N}^N \delta(n-k)$



Calcoliamo la RF $\hat{h}(\omega)$. Si ha:

$$\hat{h}(\omega) = \sum_{k=-N}^N h[k] e^{-j\omega k} = \frac{1}{2N+1} \sum_{k=-N}^N e^{-j\omega k}$$

cioè, a parte il fattore $\frac{1}{2N+1}$, abbiamo la somma delle potenze intere di $(e^{j\omega})^k$ con k che va da $-N$ a N

Mettendo a fattore $e^{-j\omega N}$ abbiamo:

$$\hat{h}(\omega) = \frac{1}{2N+1} \left(e^{j\omega N} + e^{j\omega(N-1)} + \dots + e^{j\omega} + 1 + e^{-j\omega} + \dots + e^{-j\omega N} \right) =$$

$$= \frac{e^{-j\omega N}}{2N+1} \left(e^{j\omega 2N} + e^{j\omega(2N-1)} + \dots + e^{j\omega} + 1 \right)$$

$$= \frac{e^{-j\omega N}}{2N+1} \sum_{m=0}^{2N} (e^{j\omega})^m = \frac{z^{-N}}{2N+1} \sum_{m=0}^{2N} z^m$$

dove abbiamo posto $z = e^{j\omega} \neq 0$

Ora, se $z=1$, $\sum_{m=0}^{2N} z^m = 2N+1$

(12)

Invece, se $z \neq 1$, $\sum_{m=0}^{2N} z^m = \frac{z^{2N+1} - 1}{z - 1}$

Notiamo anche che $e^{j\omega} = z = 1 \Leftrightarrow \omega = 2k\pi$

Ricordiamo che $\hat{h}(\omega)$ è periodica di periodo 2π quindi ci interessa il suo andamento in un periodo, $(-\pi, \pi)$

Per $\omega \in (-\pi, \pi)$, l'unico valore che rende $z=1$ è $\omega=0$

Quindi $\hat{h}(\omega)|_{\omega=0} = \frac{1}{2N+1} \cdot (2N+1) = 1$

Per $\omega \neq 0$ abbiamo:

$$\begin{aligned} \hat{h}(\omega) &= \frac{z^{-N}}{2N+1} \cdot \frac{z^{2N+1} - 1}{z - 1} = \frac{z^{-N}}{2N+1} \cdot \frac{z^{\frac{2N+1}{2}} \cdot (z^{\frac{2N+1}{2}} - z^{-\frac{2N+1}{2}})}{z^{1/2} (z^{1/2} - z^{-1/2})} \cdot \frac{zj}{zj} \\ &= \frac{1}{2N+1} \cdot \frac{z^{\frac{2N+1}{2}} - z^{-\frac{2N+1}{2}}}{zj} \cdot \frac{zj}{z^{1/2} - z^{-1/2}} \end{aligned}$$

Ma $\frac{z^\alpha - z^{-\alpha}}{zj} = \frac{e^{j\omega\alpha} - e^{-j\omega\alpha}}{zj} = \sin(\alpha\omega)$ quindi:

$$\hat{h}(\omega) = \frac{1}{2N+1} \cdot \frac{\sin\left(\frac{2N+1}{2}\omega\right)}{\sin\frac{\omega}{2}} \quad (2)$$

Notiamo che $\hat{h}(w) \xrightarrow{w \rightarrow 0} \frac{1}{2N+1} \cdot \frac{2N+1}{1} = 1 = \hat{h}(0)$ 13

Quindi \hat{h} è continua. Per semplicità useremo l'espressione (2) anche per $w=0$, intendendo il prolungamento per continuità.

Traceiamo l'andamento approssimativo di $|\hat{h}(w)|$ in $w \in (-\pi, \pi)$.

Osserviamo che $\hat{h}(0) = 1$.

Il denominatore si annulla solo per $w=0$.

Quindi gli zeri di $|\hat{h}|$ sono gli zeri del numeratore, tranne $w=0$.

Il numeratore è $|\sin(\frac{2N+1}{2} w)|$ che si annulla

if w tale che $\frac{2N+1}{2} w = k\pi$ cioè $w = k \cdot \frac{2\pi}{2N+1} = k \cdot \lambda$

avendo posto $\lambda = \frac{2\pi}{2N+1}$

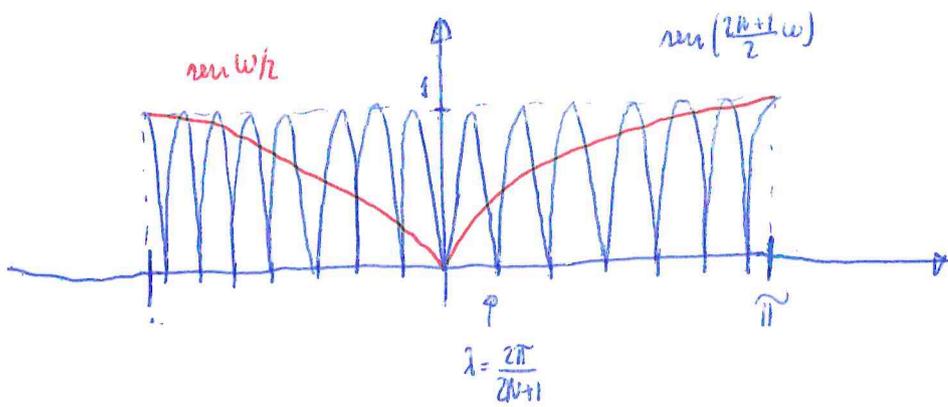
Il numeratore si annulla quindi in tutti i multipli di λ .

Ci sono $2N+1$ multipli interi di λ in $[-\pi, \pi]$:

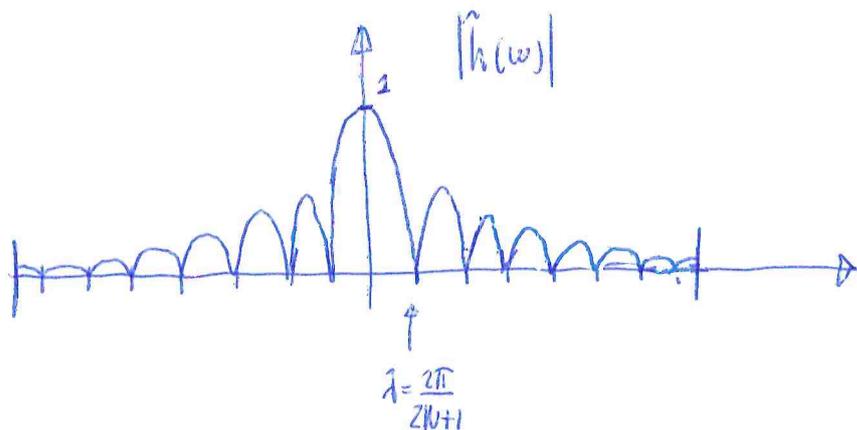
$$\left(-\frac{2N}{2N+1} \pi, -\frac{2(N-1)}{2N+1} \pi, \dots, -\frac{2\pi}{2N+1}, 0, \frac{2\pi}{2N+1}, \dots, \frac{2N}{2N+1} \pi \right)$$

Quindi $\hat{h}(w)$ ha $2N$ zeri ($w=0$ non è uno zero di \hat{h})

Infine, per tracciare l'andamento di $|\hat{h}|$ conviene tracciare l'andamento del modulo del numeratore e del modulo del denominatore.



Il denominatore, $|\sin \omega/2|$, si annulla solo in zero e vale 1 in $\pm \pi$. Per $\omega > 0$ è strettamente crescente allora, per $\omega > 0$, il rapporto tra numeratore e denominatore sarà caratterizzato da lobi con "altezza" via via più piccole (perché il denominatore è sempre più grande) e "larghezza" costante ed uguale a λ . Invece il "lobo" centrale ha massima altezza ($|h(0)| = 1$) e larghezza 2λ



Il sistema è un passabasso, ma cancella anche tutte le pulsazioni multiple di $\lambda = \frac{2\pi}{2N+1}$, cioè tutte le frequenze multiple di $\nu_0 = \frac{1}{2N+1}$

Quindi, qualunque sia il segnale x , posto $w_k(n) = e^{jk\frac{2\pi}{2N+1}n}$

$$L[x + \sum_k \alpha_k w_k] = L[x] + \sum_k \alpha_k L[w_k] = L[x]$$