

# Esercitazione N.2: Circuito RC - Filtri Passivi.

Gruppo AC

Federico Belliardo, Francesco Mazzoncini, Giulia Franchi

12 ottobre 2016

## 1 Scopo e strumentazione

Misurare la frequenza di un filtro passa-basso e studiare la variazione della risposta del filtro in funzione del carico applicato a valle. In seguito studiare la l'attenuazione di un filtro passa-banda. [Aggiungere strumentazione]

## 2 Filtro passa-basso

**Progettazione filtro.** Si vogliono trovare i valori dei componenti resistivo e capacitivo del filtro perchè trasmetta un segnale sinusoidale di frequenza  $2kHz$  e attenui il rumore a  $20kHz$ .

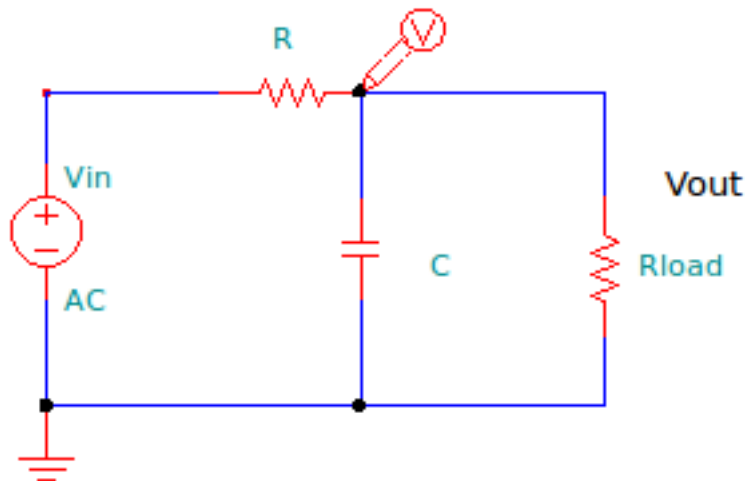


Figura 1: Schema del circuito passa-basso

Risolviendo il circuito e chiamando  $r$  la resitenza di carico e  $R$  la resistenza del passabasso si ottiene la seguente relazione per il modulo dell'attenuazione:

$$|A(\omega)| = \frac{1}{\sqrt{(1+x)^2 + (\frac{f}{f_0})^2}}. \text{ Dove } f_0 \text{ è la frequenza di taglio del filtro. Definite } f_2 = 20kHz \text{ e } f_1 = 2kHz$$

le frequenze del rumore e del segnale e  $x = \frac{R}{r}$  otteniamo come rapporto di attenuazione:  $|\frac{A(2kHz)}{A(20kHz)}| = \sqrt{\frac{f_0^2(1+x)^2 + f_2^2}{f_0^2(1+x)^2 + f_1^2}}$

Selezionando una resistenza  $R = 1k\Omega$  del filtro molto minore del carico  $r = 100k\Omega$  otteniamo  $x = 0.01$  cioè un valore per  $x$  trascurabile e possiamo scrivere (le unità sono state prese  $kHz$ ):  $|\frac{A(2kHz)}{A(20kHz)}| = \sqrt{\frac{f_0^2 + 400}{f_0^2 + 4}}$ . Si sceglierà la frequenza di taglio del filtro essere  $f_0 = 2kHz$ . Con un condensatore  $C = 80nF$  si ottiene una rapporto segnale rumore  $|\frac{A(2kHz)}{A(20kHz)}| \sim 7$  e una attenuazione del segnale  $|A(2kHz)| \sim \frac{1}{\sqrt{2}}$ .

Abbiamo a disposizione un condensatore da  $C = \pm nF$ , e questo implica avere una resistenza  $R = \pm k\Omega$ . La frequenza di taglio quindi è  $f_0 = \pm kHz$  e da questi valori stimiamo i valori di  $|A(2kHz)| = \pm$  e di  $|\frac{A(2kHz)}{A(20kHz)}|$ .

**Misura frequenza di taglio.** Come prima stima della frequenza di taglio abbiamo esplorato le frequenze in cui  $V_{out} = \frac{V_{in} \pm \sigma V_{in}}{\sqrt{2}}$  con incertezza la loro semidisersione, ottenendo \*\*\*\*\*. Abbiamo poi preso varie misure del segnale in uscita con frequenze comprese tra  $100Hz$  e  $1MHz$ . Riportiamo i dati relativi nella ?? farò la tabella

Abbiamo eseguito 3 fit numerici:

1. Abbiamo eseguito un fit numerico con una costante per il range di frequenze in cui il filtro passabasso non attenua il segnale in entrata. La retta come da aspettativa è concorde con  $0dB$  ( $A = 0.22 \pm 0.1dB$ ) entro  $3\sigma$ . come è evidente dal grafico del fit il  $\chi^2$  risulta essere molto piccolo:  $\frac{\chi^2}{ndof} = 0.65$

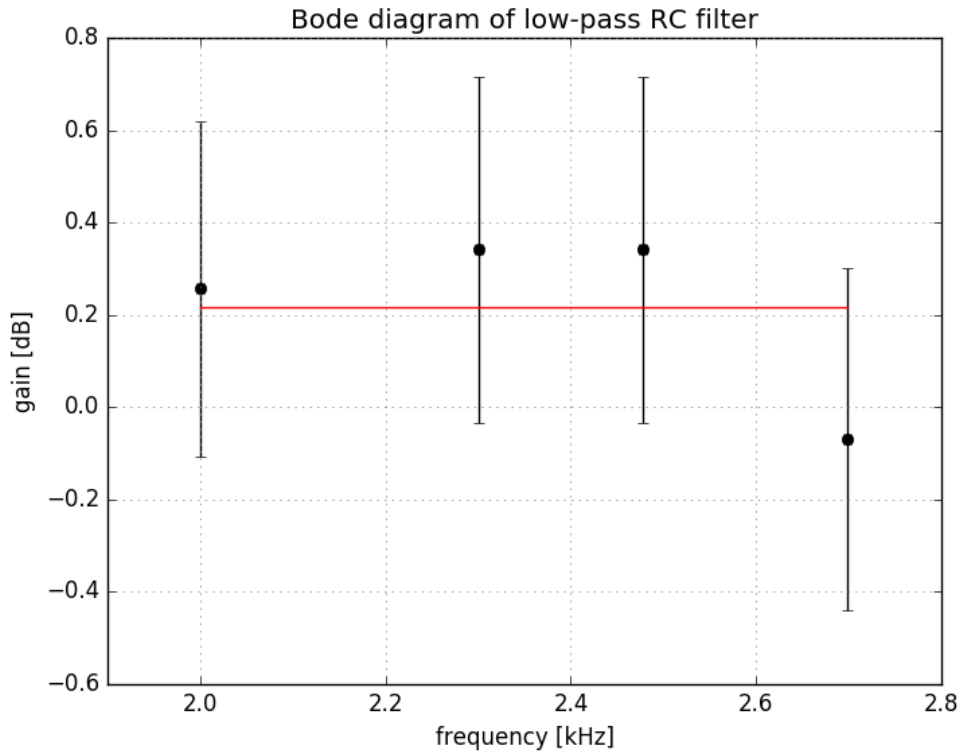


Figura 2: Fit orizzontale

2. fit con una retta a due parametri  $y = mx + q$  per il range di frequenze in cui il filtro passabasso attenua il segnale in entrata, ottenendo  $m = -18.1 \pm 0.3$  con matrice di covarianza

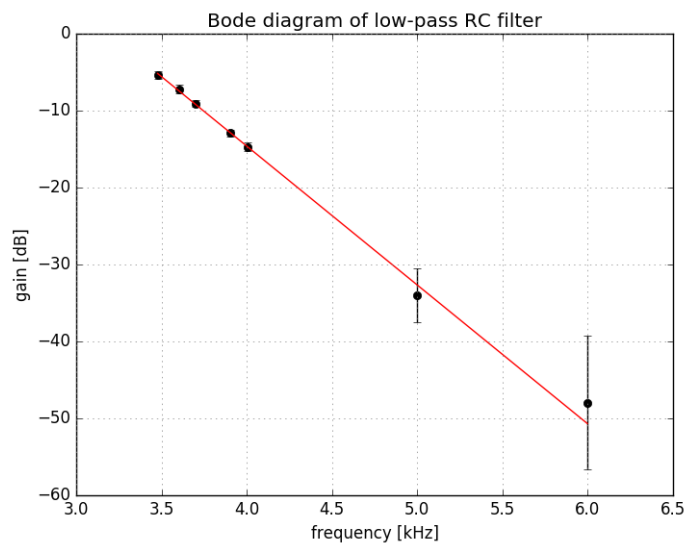


Figura 3: Fit attenuazione

Si è misurata la frequenza di taglio dall'intersezione delle due rette del fit. Chiamate le rette  $y = a_1x + b_1$  e  $y = a_2x + b_2$ , il loro punto di intersezione è  $f_0 = \frac{b_1 - b_2}{a_1 - a_2}$ . Considerando che  $a_1 = 0$  e quindi  $f_0 = \frac{b_1 - b_2}{-a_2}$ , otteniamo  $f_0 =$

3. Abbiamo eseguito un fit numerico su tutti i dati con la funzione di trasferimento  $|A(f)| = \frac{1}{\sqrt{(1+x)^2 + (\frac{f}{f_0})^2}}$ .

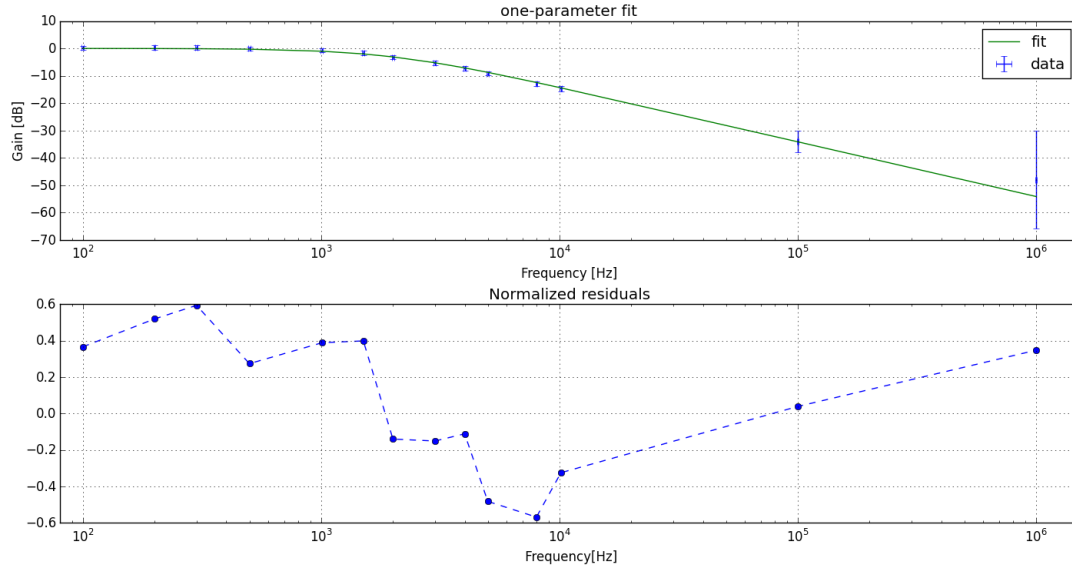


Figura 4: Fit funzione di trasferimento

**Impedenza del circuito a bassa frequenza.** L'impedenza di ingresso di un circuito come quello disegnato all'inizio della relazione è  $Z_{ingresso} = R + \frac{r}{j\omega C r + 1}$ , dunque a bassa frequenza in condensatore è un aperto dunque l'impedenza di ingresso è  $R + r$ , mentre ad alta frequenza è un cortocircuito dunque l'impedenza è  $R$ . Alla frequenza di taglio abbiamo poi:  $Z_{ingresso} = R + \frac{Rr}{jr + R}$ . L'effetto della resistenza di carico sul circuito è di diminuirne il guadagno, secondo la formula:  $|A(\omega)| = \frac{1}{\sqrt{(1+x)^2 + (\frac{f}{f_0})^2}}$ . Lo scostamento della risposta da quella del filtro ideale è tanto maggiore quanto il carico resistivo è più vicino alla resistenza del filtro.

### 3 Filtro passa-banda

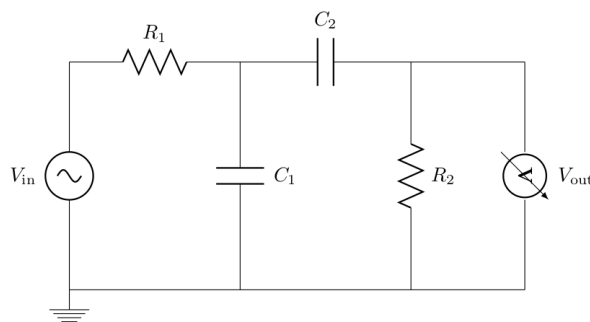


Figura 5: Filtro passa banda

**Verifiche sui circuiti passa alto e passa basso.**

**Misure sul fitro passa banda.**

**Spegazioni teoriche.** La funzione di trasferimento teorica per un circuito passa banda come quelli disegnati sopra è:  $V_{out} = A_1 A_2 \frac{Z_{in}^2}{Z_{out}^2 + Z_{in}^2} V_{in}$ , dove gli apici si riferiscono a al primo o al secondo circuito in sequenza.

La seguente tabella riassume le impedenze di ingresso e uscita per circuiti passa basso:

	Passa-basso	Passa-alto
Ingresso	$R + \frac{1}{j\omega C}$	$R + \frac{1}{j\omega C}$
Uscita	$AR$	$j\omega CA$

Tabella 1: Riassunto resistenze di ingresso e di uscita.

Semplificando l'espressione otteniamo:  $V_{out} = A_1 A_2 \frac{1}{1 + \frac{R_1}{R_2} A_1 A_2} V_{in}$ . E nel nostro caso (due resistenze uguali otteniamo:  $V_{out} = A_1 A_2 \frac{1}{1 + A_1 A_2} V_{in}$ , che è limitato dall'alto da  $A_{max} = \frac{1}{2}$ . Se chiamiamo  $\omega_1$  la frequenza di taglio del circuito passa alto e  $\omega_2$  la frequenza di taglio del circuito passa alto e la frequenza del circuito passa basso otteniamo i seguenti limiti per l'attenuazione:

- $\omega \ll \omega_1$  allora  $A_1 \sim 1$  dunque  $A_{tot} = \frac{A_2}{1 + A_2}$ , sviluppando otteniamo  $A_{tot} = \frac{1}{2} \frac{1}{1 - j \frac{\omega_2}{\omega}}$  dunque il filtro è equivalente a un passa alto con frequenza di taglio  $\frac{\omega_2}{2}$ .
- $\omega \gg \omega_2$  allora  $A_2 \sim 1$  dunque  $A_{tot} = \frac{A_1}{1 + A_1}$ , sviluppando otteniamo:  $A_{tot} = \frac{1}{2} \frac{1}{1 + j \frac{\omega_1}{2\omega}}$ .

Se vogliamo che  $A_{tot} = A_1 A_2$  deve essere  $R_1 \ll R_2$  come è evidente.