

Laboratorio di Sistemi e Segnali 2018/19 – Esonero 1, Soluzioni A

Esercizio 1:

La tensione equivalente di Thevenin può essere ricavata applicando il principio di sovrapposizione degli effetti, dapprima aprendo il generatore di corrente e poi cortocircuitando il generatore di tensione.

a) Quando si apre il generatore di corrente, la caduta di tensione tra A e B è pari alla caduta sulla R_2 , quindi

$$V_{AB}^a = V_g \cdot \frac{R_2}{R_1 + R_2} = 30 \times \frac{10}{15 + 10} = 12 \text{ V}$$

b) Cortocircuitiamo il generatore di tensione: le resistenze R_1 e R_2 sono in parallelo e la tensione tra A e B è pari alla caduta ai capi di questo parallelo, con $V_A > V_B$.

$$R_P = \frac{R_1 \cdot R_2}{R_1 + R_2} = \frac{15 \times 10}{15 + 10} = 6 \text{ } \Omega; \text{ quindi: } V_{AB}^b = R_P \cdot I_g = 6 \times 2 = 12 \text{ V.}$$

$$\text{Avremo: } V_{eq} = V_{AB}^a + V_{AB}^b = 12 + 12 = 24 \text{ V.}$$

La resistenza equivalente è pari a R_3 in serie a R_P appena calcolato, quindi: $R_{eq} = 10 + 6 = 16 \text{ } \Omega$

Esercizio 2: Si tratta della risposta di un passa-basso ad un'eccitazione di tipo heaviside $k\theta(t)$. I poli sono $s_1 = 0$ e $s_2 = -1/\tau$. Pertanto possiamo scrivere:

$$F(s) = k \left[\frac{a_1}{s} + \frac{a_2}{s + 1/\tau} \right]$$

Calcolando $a_i = \lim_{s \rightarrow s_i} (s - s_i)F(s)$, otteniamo $a_1 = k$ e $a_2 = -k$, quindi:

$$F(s) = k \left[\frac{1}{s} - \frac{1}{s + 1/\tau} \right]$$

e

$$f(t) = k \left[1 - e^{-t/\tau} \right]$$

Esercizio 3:

Dallo schema del disegno si evince:

$$I_C = I_E \text{ ed inoltre si ha che } I_B = I_E/\beta = I_E/h_{FE} = I_E/300 \simeq 0.$$

Possiamo quindi trascurare la caduta di potenziale sulla resistenza di base. Per risolvere il problema sfruttiamo l'uguaglianza delle correnti $I_C = I_E$, allora possiamo scrivere:

$$(1) \quad I_C = \frac{V_{CC} - V_C}{R_C} \quad I_E = \frac{-0.7 + V_C - V_{EE}}{R_E}$$

ora risolvendo si ha

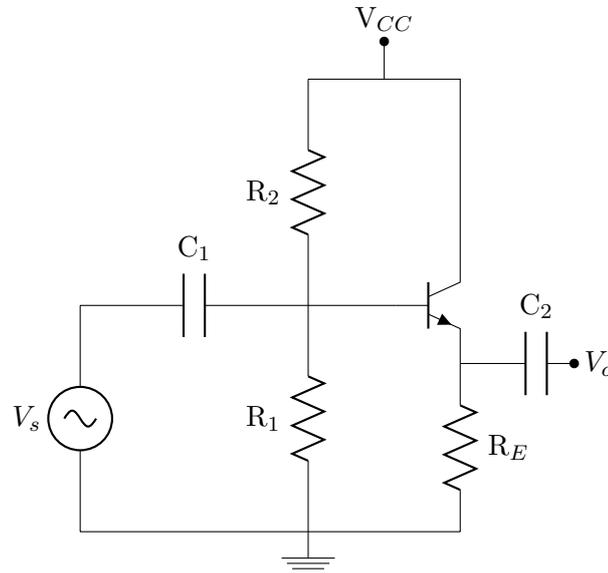
$$(2) \quad \frac{V_{CC} - V_C}{R_C} = \frac{-0.7 + V_C - V_{EE}}{R_E} \quad V_{CC} - V_C = \frac{R_C}{R_E} (V_C - V_{EE} - 0.7)$$

$$(3) \quad V_C = -17.9/4 = -4.48 \text{ V}$$

a questo punto è facile determinare $I_C = (10 - 4.48)/15 \text{ k} = 0.365 \text{ mA}$.

Si può ora verificare a posteriori che $R_B I_C/\beta = 1 \text{ mA}/300 \cdot 10 \text{ k} = 30 \text{ mV}$ sia trascurabile.

Esercizio 4: Dobbiamo realizzare un amplificatore a collettore comune. Lo schema è quindi il seguente:



La resistenza di uscita è pari ad $r_e = V_T/I_C$. Pertanto $I_E = I_C = 2.5$ mA. Inoltre si ha che $V_C = V_{CC}$ e la condizione su V_{CE} implica che $V_E = V_{CC} - V_{CE} = 5$ V. A questo punto possiamo determinare $R_E = V_E/I_E = 2$ K. Per quanto riguarda la base avremo $V_B = 5.7$ V che possono essere ottenuti scegliendo ad esempio $R_1 = 5.7$ K e $R_2 = 4.3$ K. Per quanto riguarda i capacitori possiamo sceglierli a seconda delle necessità della risposta in frequenza, dell'ordine del μF o delle centinaia di nF.

Laboratorio di Sistemi e Segnali 2018/19 – Esonero 1, soluzioni **B**

Esercizio 1: La corrente del generatore equivalente di Norton si ricava calcolando la corrente che circolerebbe tra i punti A e B se fossero cortocircuitati. Osservando il circuito tale corrente è uguale alla corrente che scorre attraverso la resistenza R_3 una volta cortocircuitati A e B, pari a: $I_{R_3} = V_{AB}/R_3$. Per risolvere l'esercizio applichiamo il principio di sovrapposizione degli effetti, dapprima aprendo il generatore di corrente e poi cortocircuitando il generatore di tensione.

a) Quando si apre il generatore di corrente, la differenza di potenziale tra A e B vale

$$V_{AB} = V_g \cdot \frac{R_p}{R_1 + R_p} \text{ dove } R_p = \frac{R_2 \cdot R_3}{R_2 + R_3} = \frac{10 \times 10}{10 + 10} = 5 \Omega.$$

Sostituendo i valori si ha $V_{AB} = 30 \times 5/20 = 7.5 \text{ V}$; quindi $I_{R_3}^a = 7.5/10 = 0.75 \text{ A}$

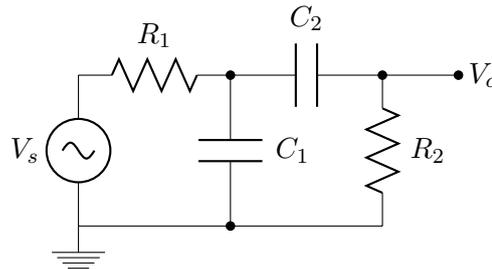
b) Poi cortocircuitiamo il generatore di tensione. In questo caso la R_1 è in parallelo alla resistenza R_p calcolata in precedenza, quindi: $R_T = \frac{R_1 \cdot R_p}{R_1 + R_p} = \frac{15 \times 5}{15 + 5} = 3.75 \Omega$.

Di conseguenza $V_{AB} = R_T \cdot I_g = 3.75 \times 2 = 7.5 \text{ V}$, allora $I_{R_3}^b = 7.5/10 = 0.75 \text{ A}$.

La corrente equivalente di Norton è: $I_{eq} = I_{R_3}^a + I_{R_3}^b = 0.75 + 0.75 = 1.5 \text{ A}$

La resistenza equivalente è pari a R_3 in serie a R_P appena calcolato, quindi: $R_{eq} = 10 + 6 = 16 \Omega$

Esercizio 2: Per realizzare un passa banda dobbiamo mettere in cascata un passa-alto ed un passa-basso. Lo schema del circuito è pertanto il seguente:



Innanzitutto scegliamo le resistenze in modo da disaccoppiare gli stadi ($R_2 \gg R_1$), ad esempio $R_2 = 100 \text{ K}$ e $R_1 = 1 \text{ K}$. Poi scegliamo le capacità in modo da soddisfare la richiesta sulle frequenze di taglio ($C = 1/2\pi R f_c$). Avremo pertanto $C_1 \simeq 16 \text{ nF}$ e $C_2 \simeq 1.6 \text{ nF}$. La funzione di trasferimento risulta:

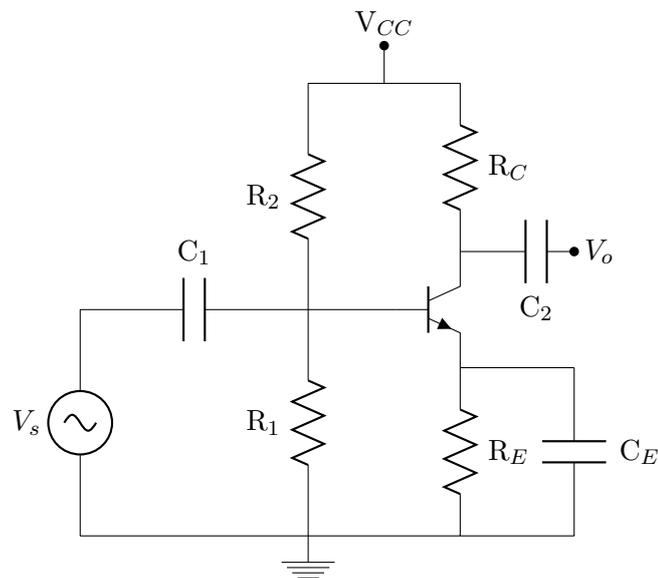
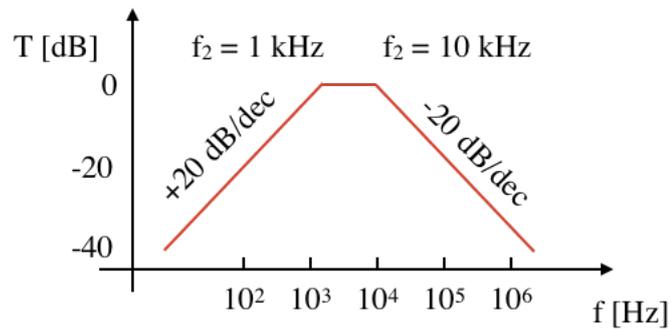
$$T(s) = \frac{1}{1 + \frac{1}{s\tau_2}} \frac{1}{1 + s\tau_1}$$

e le corrispondenti frequenze di taglio sono $f = 1/2\pi\tau$. Il diagramma di Bode approssimato è:

Esercizio 3:

Dobbiamo realizzare un amplificatore ad emettitore comune con capacità. Lo schema è quindi il seguente:

La condizione sull'amplificazione $|A_V| = I_C R_C / V_T$ impone $I_C R_C = |A_V| V_T = 2.5 \text{ V}$. Visto che $R_{out} = R_C$ ne consegue che $R_C = 5 \text{ K}$ e $I_C = 0.5 \text{ mA}$. La tensione di collettore



sarà $V_C = V_{CC} - I_C R_C = 7.5$ V, pertanto $V_E = V_C - V_{CE} = 1.5$ V e di conseguenza $R_E = V_E / I_E = 3$ K. Per quanto riguarda la base avremo $V_B = 2.2$ V che possono essere ottenuti scegliendo ad esempio $R_1 = 2.2$ K e $R_2 = 7.8$ K. Per quanto riguarda i capacitori possiamo sceglierli a seconda delle necessità della risposta in frequenza, dell'ordine del μ F o delle centinaia di nF.

Esercizio 4: Dallo schema del disegno si evince:

$I_C = I_E$ ed inoltre si ha che $I_B = I_E / \beta = I_E / h_{FE} = I_E / 300 \simeq 0$.

Possiamo quindi trascurare la caduta di potenziale sulla resistenza di base. Per risolvere il problema sfruttiamo l'uguaglianza delle correnti $I_C = I_E$, allora possiamo scrivere:

$$(4) \quad I_C = \frac{V_{CC} - V_C}{R_C} \quad I_E = \frac{-0.7 + V_C - V_{EE}}{R_E}$$

ora risolvendo rispetto a V_{CC} si ha

$$(5) \quad \frac{V_{CC} - V_C}{R_C} = \frac{-0.7 + V_C - V_{EE}}{R_E} \quad V_{CC} - V_C = \frac{R_C}{R_E}(V_C - V_{EE} - 0.7)$$

$$(6) \quad V_{CC} = -2.1 - 16 + 30 = 11.9V$$

a questo punto è facile determinare $I_E = I_C = (11.9 - 4.) / 15k = 1.06$ mA.

Si può ora verificare a posteriori che $R_B I_C / \beta = 1mA / 300 \times 1K = 3mV$ sia trascurabile.

Laboratorio di Sistemi e Segnali 2018/19 – Esonero 1, soluzione C

Esercizio 1:

Ricaviamo le due correnti che attraversano le due resistenze collegate alla scatola “nera”:

$$I_1 = \frac{V_1}{R_1} = \frac{6}{2 \cdot 10^3} = 2 \text{ mA} \text{ e } I_2 = \frac{V_2}{R_2} = \frac{8}{8 \cdot 10^3} = 1 \text{ mA}.$$

$$f_{eq} = R_{eq} \cdot I_1 + V_1 \text{ e } f_{eq} = R_{eq} \cdot I_2 + V_2$$

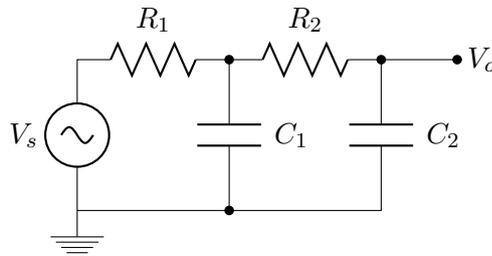
sottraendo le due equazioni si ha:

$$0 = R_{eq} \cdot I_2 + V_2 - R_{eq} \cdot I_1 - V_1$$

$$\text{quindi } R_{eq} = \frac{V_2 - V_1}{I_1 - I_2} = \frac{8 - 6}{2 \cdot 10^{-3} - 1 \cdot 10^{-3}} = 2 \text{ k}\Omega$$

$$f_{eq} = R_{eq} \cdot I_2 + V_2 = 2 \cdot 10^3 \times 1 \cdot 10^{-3} + 8 = 10 \text{ V}$$

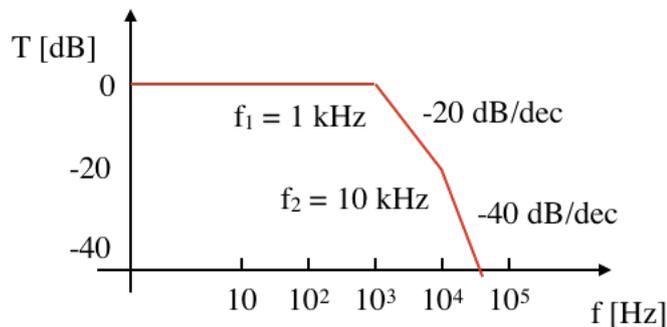
Esercizio 2: Per realizzare un doppio passa-basso dobbiamo mettere in cascata due passa-basso. Lo schema del circuito è pertanto il seguente:



Innanzitutto scegliamo le resistenze in modo da disaccoppiare gli stadi ($R_2 \gg R_1$), ad esempio $R_2 = 100 \text{ K}$ e $R_1 = 1 \text{ K}$. Poi scegliamo le capacità in modo da soddisfare la richiesta sulle frequenze di taglio ($C = 1/2\pi R f_c$). Avremo pertanto $C_1 \simeq 16 \text{ nF}$ e $C_2 \simeq 1.6 \text{ nF}$. La funzione di trasferimento risulta:

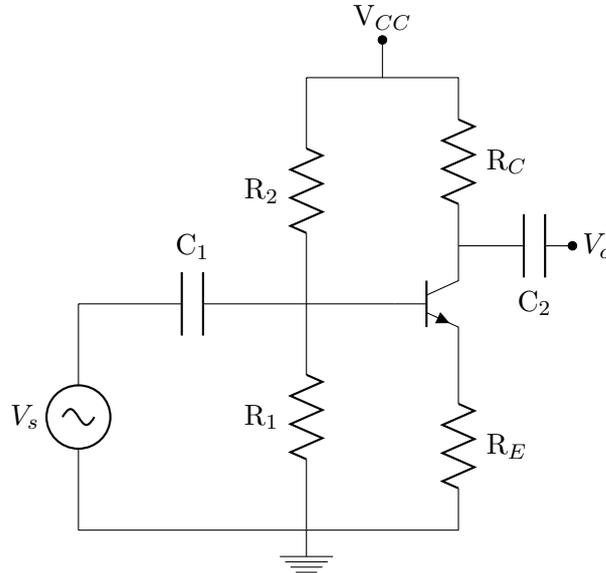
$$T(s) = \frac{1}{1 + s\tau_1} \frac{1}{1 + s\tau_2}$$

e le corrispondenti frequenze di taglio sono $f = 1/2\pi\tau$. Il diagramma di Bode approssimato è:



Esercizio 3:

Dobbiamo realizzare un amplificatore ad emettitore comune senza capacità. Lo schema è quindi il seguente:



La condizione sull'amplificazione $|A_V| = -R_C/R_E$ impone $R_C = 9R_E$. Visto che $R_{out} = R_C = 9\text{ K}$, $R_E = 1\text{ K}$. Dalla condizione su V_{CE} possiamo calcolare V_E : $V_{CC} - I_C R_C - V_{CE} - I_E R_E = V_{CC} - 10V_E - V_{CE} = 0$. Pertanto $V_E = (V_{CC} - V_{CE})/10 = 0.5\text{ V}$. Per quanto riguarda la base avremo $V_B = 1.2\text{ V}$ che possono essere ottenuti scegliendo ad esempio $R_1 = 1.2\text{ K}$ e $R_2 = 8.8\text{ K}$. Per quanto riguarda i capacitori possiamo sceglierli a seconda delle necessità della risposta in frequenza, dell'ordine del μF o delle centinaia di nF .

Esercizio 4:

Dallo schema del disegno si evince:

$I_C = I_E$ ed inoltre si ha che $I_B = I_E/\beta = I_E/h_{FE} = I_E/300 \simeq 0$.

Possiamo quindi trascurare la caduta di potenziale sulla resistenza di base. Per risolvere il problema sfruttiamo l'uguaglianza delle correnti $I_C = I_E$, allora possiamo scrivere:

$$(7) \quad I_C = \frac{V_{CC} - V_C}{R_C} \quad I_E = \frac{-0.7 + V_C - V_{EE}}{R_E}$$

ora risolvendo rispetto a V_{CC} si ha

$$(8) \quad \frac{V_{CC} - V_C}{R_C} = \frac{-0.7 + V_C - V_{EE}}{R_E} \quad V_{CC} - V_C = \frac{R_C}{R_E}(V_C - V_{EE} - 0.7)$$

$$(9) \quad V_{CC} - V_C = 5(V_C - 0.7 - V_{EE}) \quad V_C = \frac{-15 - 3.5 + 50}{-6} = -5.25\text{ V}$$

a questo punto è facile determinare $I_E = I_C = \frac{V_{CC} - V_C}{R_C} = (15 + 5.25)/10\text{k} = 2.025\text{ mA}$.