Sistemi Elettronici, Tecnologie e Misure Appello del 4/2/2022

Nome:	SOLUZIONE					
Cognome:						
Matricola:						

ATTENZIONE

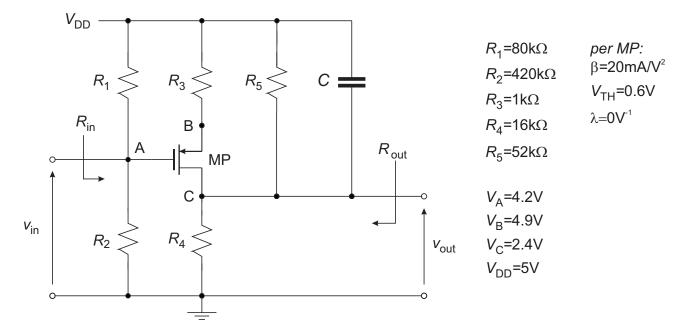
- 1. Compilare subito questa pagina con nome, cognome e numero di matricola
- 2. Per i quesiti a risposta multipla, la risposta errata determina la sottrazione di un punteggio pari a metà del valore della risposta esatta
- 3. Riportare le **risposte esatte** dei quesiti a risposta multipla nella tabella posta all'inizio della relativa sezione
- 4. Le risposte ai vari quesiti vanno riportate **esclusivamente** nello spazio reso disponibile immediatamente dopo il quesito stesso
- 5. Si può fare uso di fogli di brutta bianchi resi disponibili a cura dello studente. La brutta non deve essere consegnata
- 6. Non si possono utilizzare libri, appunti o formulari

Domande a risposta multipla

	1	2	3	4	5	6
a		X			X	X
b	X			X		
c						
d			X			

- 1. Un amplificatore operazionale con amplificazione differenziale a bassa frequenza pari a 80dB, prodotto bandaguadagno pari a 2MHz, resistenze d'ingresso e uscita trascurabili (cioè $R_{\rm in,d} \to \infty, R_{\rm in,cm} \to \infty, R_{\rm out} = 0$), è utilizzato in un amplificatore di tensione invertente con amplificazione di tensione in banda pari a -1. La banda dell'amplificatore di tensione invertente è pari a:
 - (a) 200Hz
 - (b) 1MHz
 - (c) 100kHz
 - (d) 2MHz
- 2. Un amplificatore differenziale fornisce in uscita una tensione $v_{\rm out}=100.2\,v^+-99.8\,v^-$. L'amplificazione differenziale dello stadio vale:
 - (a) 40dB
 - (b) 20dB
 - (c) 100dB
 - (d) -8dB
- 3. In un comparatore di tensione non invertente senza isteresi, realizzato a partire da un amplificatore operazionale:
 - (a) sono presenti sia retroazione negativa, sia retroazione positiva
 - (b) è presente retroazione positiva
 - (c) è presente retroazione negativa
 - (d) l'operazionale è utilizzato ad anello aperto
- 4. In uno stadio amplificatore a singolo transitore MOS, il segnale d'ingresso è applicato al terminale di *gate* e l'uscita è prelevata al terminale di *source*. Si tratta di uno stadio:
 - (a) source comune
 - (b) drain comune
 - (c) gate comune
 - (d) per rispondere occorre sapere se il transistore è nMOS o pMOS
- 5. Un transistore MOS (con $\lambda = 0$) polarizzato in regione di saturazione si comporta per il piccolo segnale come:
 - (a) un generatore di corrente controllato in tensione
 - (b) un generatore di tensione controllato in corrente
 - (c) un circuito aperto
 - (d) un corto circuito
- 6. Un amplificatore di corrente è ottenuto collegando in cascata un amplificatore di transresistenza con transresistenza $R_{\rm m}$ ed ideale dal punto di vista degli effetti di carico, ed un amplificatore di transconduttanza descritto dai parametri $G_{\rm m}$, $R_{\rm in}$ ed $R_{\rm out}$ (tutti finiti e non nulli). Detta $A_{\rm i}$ amplificazione di corrente complessiva della cascata dei due stadi, chiusa su un corto circuito, si ha:
 - (a) $A_i = R_m G_m$
 - (b) $A_i = R_{in}G_m$
 - (c) $A_i = R_{\text{out}}G_{\text{m}}$
 - (d) $A_{\rm i} = R_{\rm out} \parallel R_{\rm in} \cdot G_{\rm m}$

Esercizio 1.



Con riferimento allo stadio in figura

- 1. determinare il punto di funzionamento a riposo del transistore MP, verificare il funzionamento del dispositivo in regione di saturazione e ricavarne i parametri del modello per il piccolo segnale;
- 2. Disegnare il circuito equivalente per il piccolo segnale dello stadio e calcolare, in condizioni di piccolo segnale, l'amplificazione di tensione $A_{\rm v}=v_{\rm out}/v_{\rm in}$, la resistenza di ingresso $R_{\rm in}$ e la resistenza di uscita $R_{\rm out}$ in banda, assumendo che in banda il condensatore C si comporti come un circuito aperto (sono richiesti i passaggi fondamentali, le espressioni analitiche ed i valori numerici);
- 3. Determinare l'espressione analitica di $A_{\rm v}(s)=V_{\rm out}(s)/V_{\rm in}(s)$ per $C_1=10$ pF, e calcolare i valori numerici di poli e zeri.
- 4. Disegnarne i diagrammi di Bode del modulo e della fase dell'amplificazione $A_{\rm v}(s) = V_{\rm out}(s)/V_{\rm in}(s)$ ricavata al punto precedente.

Soluzione

Punto di funzionamento a riposo di MP:

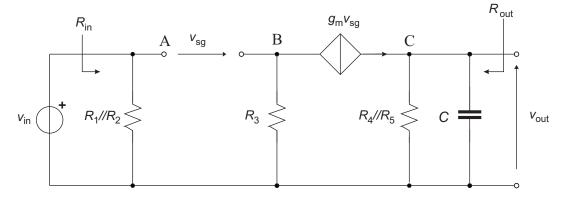
$$\begin{split} V_{\rm SG} &= V_{\rm B} - V_{\rm A} = 0.7 {\rm V}; \\ V_{\rm SD} &= V_{\rm B} - V_{\rm C} = 2.5 {\rm V}; \\ I_{\rm D} &= \frac{1}{2} \beta (V_{\rm SG} - V_{\rm TH})^2 = 100 \, \mu {\rm A}. \end{split}$$

Poiché $V_{SG}>V_{\rm TH}=0.6{
m V}$ e $V_{\rm SD}>V_{SG}-V_{\rm TH}$, MP lavora in regione di saturazione. La transconduttanza è

$$g_{\rm m} = \beta (V_{\rm GS} - V_{\rm TH}) = 2 \,\mathrm{mS}$$

mentre la conduttanza di uscita $g_{\rm o}$ è nulla ($\lambda=0$).

Circuito di piccolo segnale Si tratta di uno stadio amplificatore source comune Il circuito di piccolo segnale è riportato in figura.



In banda, considerando il condensatore C come un circuito aperto, si ha:

$$v_{\rm sg} = -v_{\rm in} - g_{\rm m} v_{\rm sg} R_3; \ v_{\rm sg} = -\frac{v_{\rm in}}{1 + g_{\rm m} R_3}$$

$$v_{\text{out}} = g_{\text{m}} v_{\text{sg}} R_4 \parallel R_5 = -\frac{g_{\text{m}} R_4 \parallel R_5}{1 + g_{\text{m}} R_3} v_{\text{in}}$$

Da cui:

$$A_{\rm v} = -\frac{g_m R_4 \parallel R_5}{1 + g_m R_3} = -8.157 \quad (18.2 \,\mathrm{dB})$$

$$R_{\rm in} = R_1 \parallel R_2 = 67.2 \,\mathrm{k}\Omega$$

$$R_{\text{out}} = R_4 \parallel R_5 = 12.2 \,\mathrm{k}\Omega$$

Analisi in frequenza

La funzione di trasferimento richiesta si ricava analizzando il circuito di piccolo segnale nel dominio della frequenza, considerando il contibuto dell'impedenza $Z_{\rm C} = \frac{1}{sC}$ del condensatore C. In tal modo si ricava:

$$A_v(s) = -\frac{g_m R_4 \parallel R_5 \parallel Z_{\rm C}}{1 + g_{m1} \ (R_4 \parallel R_5 \parallel Z_{\rm C})} = -\frac{g_m R_4 \parallel R_5}{1 + g_m R_3} \frac{1}{1 + s R_4 \parallel R_5 C}$$

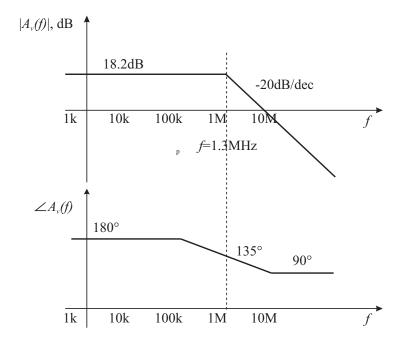
La funzione di trasferimento richiesta presenta un singolo polo reale negativo:

$$s_p = -\frac{1}{R_4 \parallel R_5 C} = -8.17 \text{rad}/\mu\text{s}$$

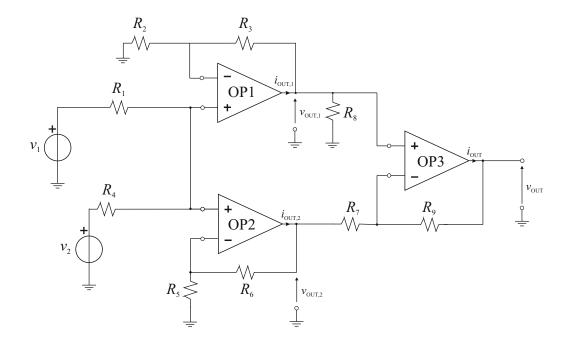
con frequenza di taglio:

$$f_p = \frac{|s_p|}{2\pi} = 1.3 \,\mathrm{MHz};$$

I diagrammi di Bode di modulo e fase sono riportati in figura.



Esercizio 2.



Nel circuito in figura la dinamica di v_1 è (0,2) V e di e v_2 è (-1,0) V. Nel circuito $R_1=R_2=R_4=R_5=R_6=R_7=R_8=R_9=R=1$ k Ω e $R_3=3$ k Ω . Determinare:

- 1. l'espressione delle tensioni $v_{\text{OUT},1}, v_{\text{OUT},2}$ e v_{OUT} in funzione di v_1 e v_2 ;
- 2. l'espressione della corrente erogata da OP1 $(i_{OUT,1})$, OP2 $(i_{OUT,2})$ e OP3 (i_{OUT}) , assumendo che gli amplificatori operazionali siano ideali;
- 3. la minima dinamica delle tensione d'uscita di OP1 $(V_{\rm OUT,min}, V_{\rm OUT,max})$ compatibile con i segnali in ingresso assegnati:
- 4. la minima dinamica della corrente d'uscita di OP3 $(I_{\rm OUT,min},I_{\rm OUT,max})$, compatibile con i segnali in ingresso assegnati.

Soluzione

1. Espressione della tensione d'uscita di OP1 e OP2:

$$\begin{split} v_{\text{out},1} &= \frac{R_4}{R_4 + R_1} \left(1 + \frac{R_3}{R_2} \right) v_1 + \frac{R_1}{R_1 + R_4} \left(1 + \frac{R_3}{R_2} \right) v_2 = 2 \left(v_1 + v_2 \right) \\ v_{\text{out},2} &= \frac{R_4}{R_4 + R_1} \left(1 + \frac{R_6}{R_5} \right) v_1 + \frac{R_1}{R_1 + R_4} \left(1 + \frac{R_6}{R_5} \right) v_2 = \left(v_1 + v_2 \right) \end{split}$$

Equivalentemente osservando che per OP1 e OP2

$$v^+=\frac{R_4}{R_4+R_1}v_1+\frac{R_1}{R_1+R_4}v_2=\frac{1}{2}\left(v_1+v_2\right)$$
 Espressione della tensione d'uscita di OP3

$$v_{\text{out}} = -\frac{R_9}{R_7} v_{\text{out},2} + \left(1 + \frac{R_9}{R_7}\right) v_{\text{out},1} = 3(v_1 + v_2)$$

2. Espressione della corrente d'uscita ($G_0 = 1/R$)

$$\begin{split} i_{\text{out},1} &= \frac{v_{\text{out},1} - v_{\text{OP1}}^-}{R_3} + \frac{v_{\text{out},1}}{R_8} = \frac{v_{\text{out},1} - v^+}{R_3} + \frac{v_{\text{out},1}}{R_8} = \frac{5}{2}G_0\left(v_1 + v_2\right) \\ i_{\text{out},2} &= \frac{v_{\text{out},2} - v_{\text{OP2}}^-}{R_6} + \frac{v_{\text{out},2} - v_{\text{OP3}}^-}{R_7} = \frac{v_{\text{out},2} - v^+}{R_6} + \frac{v_{\text{out},2} - v_{\text{out},1}}{R_7} = -\frac{1}{2}G_0\left(v_1 + v_2\right) \\ i_{\text{out}} &= \frac{v_{\text{out}} - v_{\text{out}1}}{R_9} = G_0\left(v_1 + v_2\right) \end{split}$$

3. Minima dinamica delle tensioni d'uscita:

OP1:
$$(V_{OUT,min}, V_{OUT,max}) = (-2, 4) \text{ V}$$

OP2:
$$(V_{\text{OUT,min}}, V_{\text{OUT,max}}) = (-1, 2) \text{ V}$$

OP3:
$$(V_{\text{OUT,min}}, V_{\text{OUT,max}}) = (-3, 6) \text{ V}$$

4. Minima dinamica della corrente d'uscita richiesta:

OP1:
$$(I_{OUT,min}, I_{OUT,max}) = (-2.5, 5) \text{ mA}$$

OP2:
$$(I_{OUT,min}, I_{OUT,max}) = (-1, 0.5) \text{ mA}$$

OP3:
$$(I_{OUT,min}, I_{OUT,max}) = (-1, 2) \text{ mA}$$