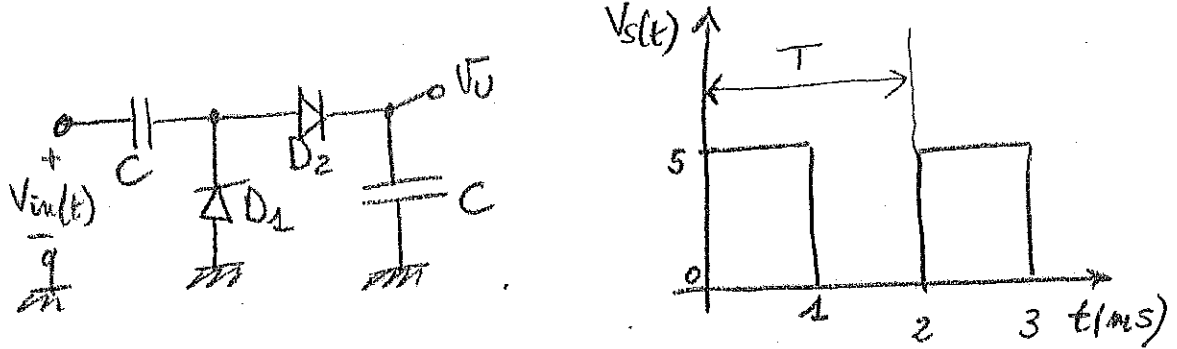


SCHEMA A12_06		Data: 27 Giugno 2012
Cognome	Nome	Matricola

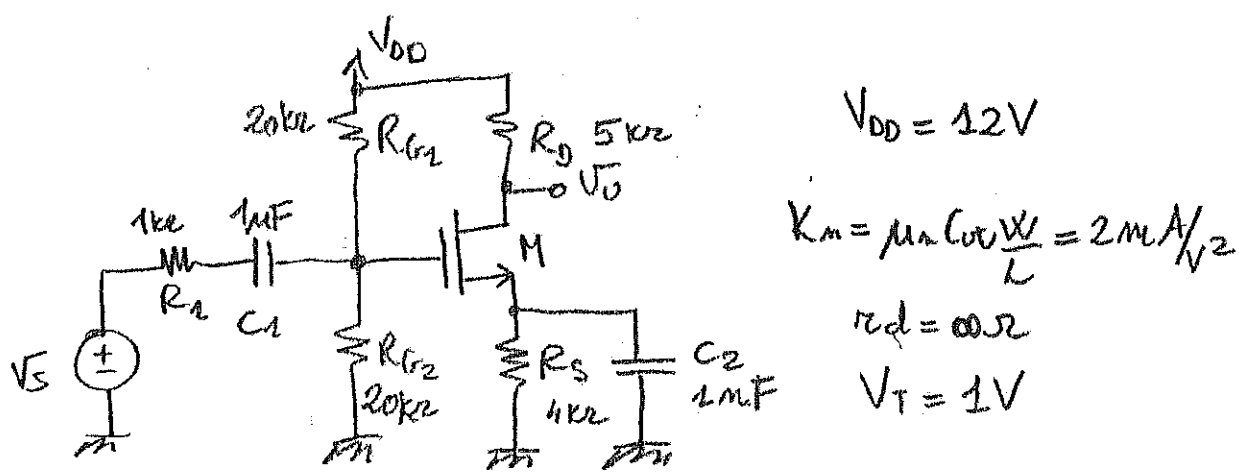
ESERCIZIO N°1
6 punti (4)

Determinare l'andamento della tensione di uscita $V_u(t)$ a regime del circuito mostrato, quando in ingresso è posta la tensione $V_{in}(t)$ periodica (periodo $T = 2$ ms) come quella indicata in figura. Determinare inoltre il valore medio e quello efficace di $V_u(t)$. Si considerino i diodi ideali.



ESERCIZIO N°2
7 punti (4)

Determinare il punto di riposo del transistor M del seguente circuito.



ESERCIZIO N°3
7 punti (4)

Ricavare il circuito per piccoli segnali dell'amplificatore mostrato nell'esercizio precedente, ricavare la funzione di trasferimento $A_v(s) = V_u(s)/V_s(s)$ e disegnare il diagramma asintotico di Bode del modulo. Quotare opportunamente gli assi verticali e orizzontali e riportare il valore numerico di

eventuali plateau.

ESERCIZIO N°4

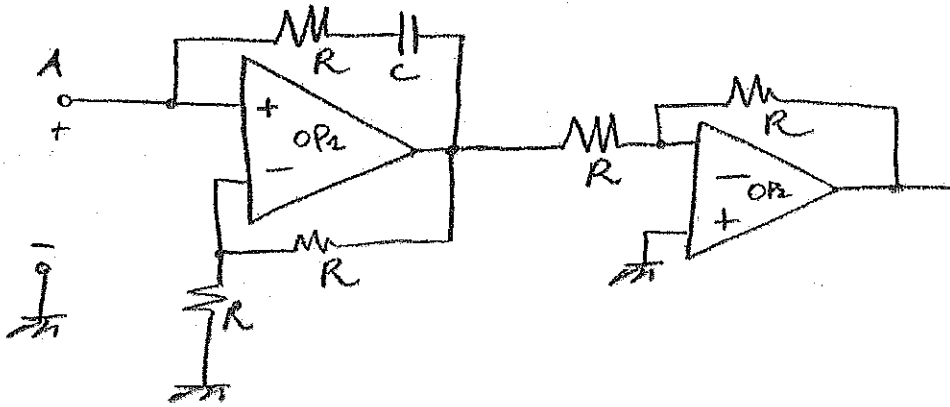
6 punti (4)

Progettare un filtro passa-basso con pulsazione di taglio $\omega_p = 1 \text{ krad/s}$ e guadagno in banda passante pari a 20 dB. Si dimensionino opportunamente i componenti specificati.

ESERCIZIO N°5

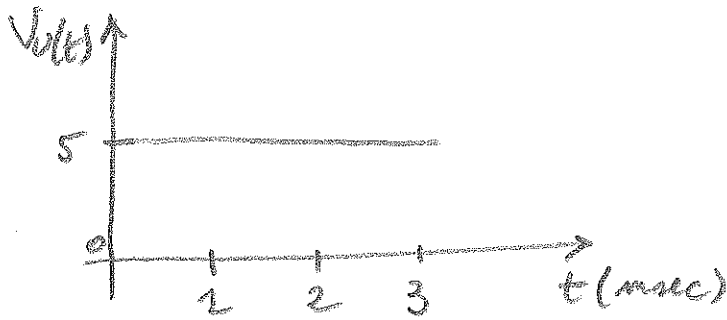
7 punti (4)

Ricavare l'espressione analitica dell'impedenza vista tra il nodo A e massa nel seguente circuito. OP_1 e' ideale, mentre OP_2 ha $R_{in}=2 \text{ M}\Omega$, $R_{out}=1 \text{ K}\Omega$ e $\omega_p = 25 \text{ rad/s}$, $A = 250$



- 1) Il circuito è un rivelatore picco-picco, quindi la tensione di uscita avrà il seguente andamento (costante)

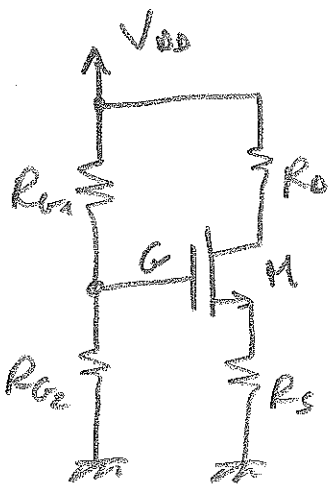
②



Abbiamo che $\bar{V}_0 = \frac{1}{T} \int_0^T V_0(t) dt = 5V$

$$V_{\text{eff}} = \sqrt{\frac{1}{T} \int_0^T V_0^2(t) dt} = 5V = \bar{V}_0$$

- 2) Il circuito di polarizzazione è il seguente



$$V_G = \frac{R_{G2}}{R_{G1} + R_{G2}} V_{DD} = 6V$$

Supponiamo M in saturazione

$$I_{DS} = \frac{k_n}{2} (V_{GS} - V_T)^2$$

$$V_{GS} = V_G - V_S = V_G - R_S I_{DS}$$

$$V_{GS} = V_G - \frac{R_S k_n}{2} (V_{GS} - V_T)^2 \Rightarrow \frac{R_S k_n}{2} [V_{GS}^2 - 2V_{GS}V_T + V_T^2] + V_{GS} - V_G = 0$$

$$V_{GS}^2 - 2V_T V_{GS} + V_T^2 + \frac{2}{R_S k_n} V_{GS} - \frac{2V_G}{R_S k_n} = 0$$

$$V_{GS}^2 + \left[\frac{2}{R_S k_n} - 2V_T \right] V_{GS} + V_T^2 - \frac{2V_G}{R_S k_n} = 0$$

2

$$V_{GS}^2 - 1,75 V_{GS} - 0,5 = 0$$

$$V_{GS} = \begin{cases} 2V \rightarrow \text{OK perché } V_{GS} \geq V_T \\ -0,25V \end{cases}$$

Troviamo quindi $I_{DS} = \frac{k_n}{2} (V_{GS} - V_T)^2 = 1 \text{ mA}$

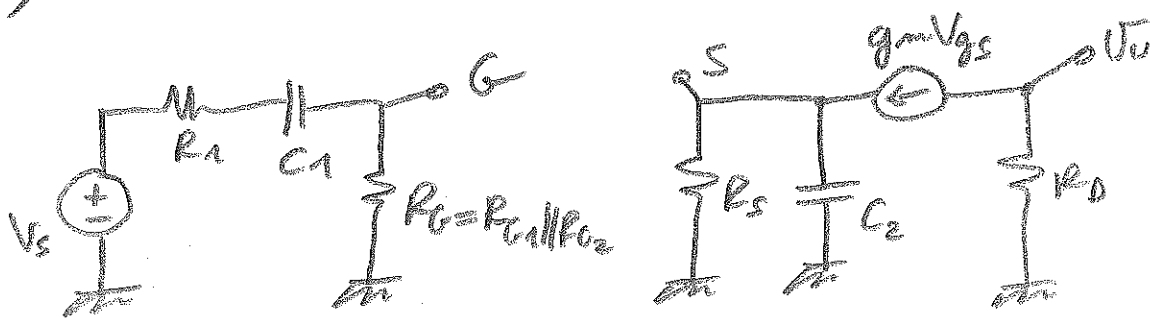
$$V_S = V_G - V_{GS} = 4V$$

$$V_D = V_{DD} - R_D I_{DS} = 7V$$

$$V_{GS} = V_D - V_S = 3V \geq V_{GS} - V_T = 1V \quad \text{Quindi la saturazione è verificata}$$

$$g_m = \frac{\delta I_{DS}}{\delta V_{GS}} = k_n (V_{GS} - V_T) = 2 \text{ mS}$$

3) Circuito per piccoli segnali



La funzione di trasferimento avrà la seguente forma

$$A_v(s) = \frac{k s \left(\frac{s}{\omega_0} + 1 \right)}{\left(\frac{s}{\omega_{p1}} + 1 \right) \left(\frac{s}{\omega_{p2}} + 1 \right)}$$

Questo per i seguenti motivi:

- 1) 2 condensatori e nessuna maglia impacciata, quindi mi aspetto 2 poli.
- 2) C_1 introduce uno zero nell'origine, perché in serie al segnale
- 3) Per $s \rightarrow +\infty$ (C chiusi) $A_1 \neq 0 \Rightarrow$ mi aspetto il grado del numeratore = al grado del denominatore \Rightarrow mi aspetto anche uno zero a frequenza finita.

I poli me li ricavo con il metodo della resistenza vista.

$$\omega_{p1} = \frac{1}{R_{v1} C_1} \quad R_{v1} = R_1 + R_6 \parallel R_2 = 11 \text{ k}\Omega$$

$$\omega_{p1} = 90,91 \text{ rad/sec}$$

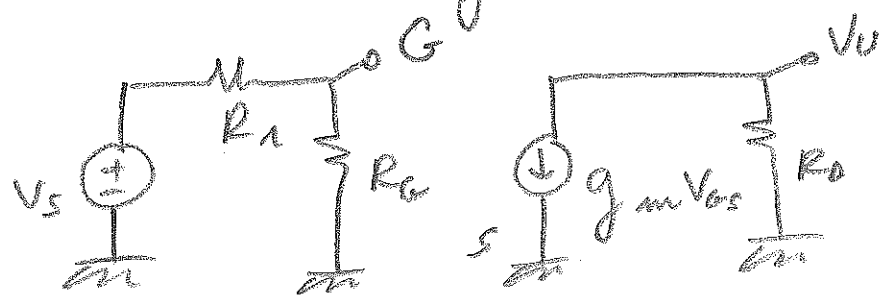
$$\omega_{p2} = \frac{1}{R_{v2} C_2} \quad R_{v2} = R_5 \parallel \frac{1}{g_m} = 444 \Omega$$

$$\omega_{p2} = 2,25 \text{ Mrad/sec}$$

$$\omega_0 = \frac{1}{R_5 C_2} = 250 \text{ krad/sec}$$

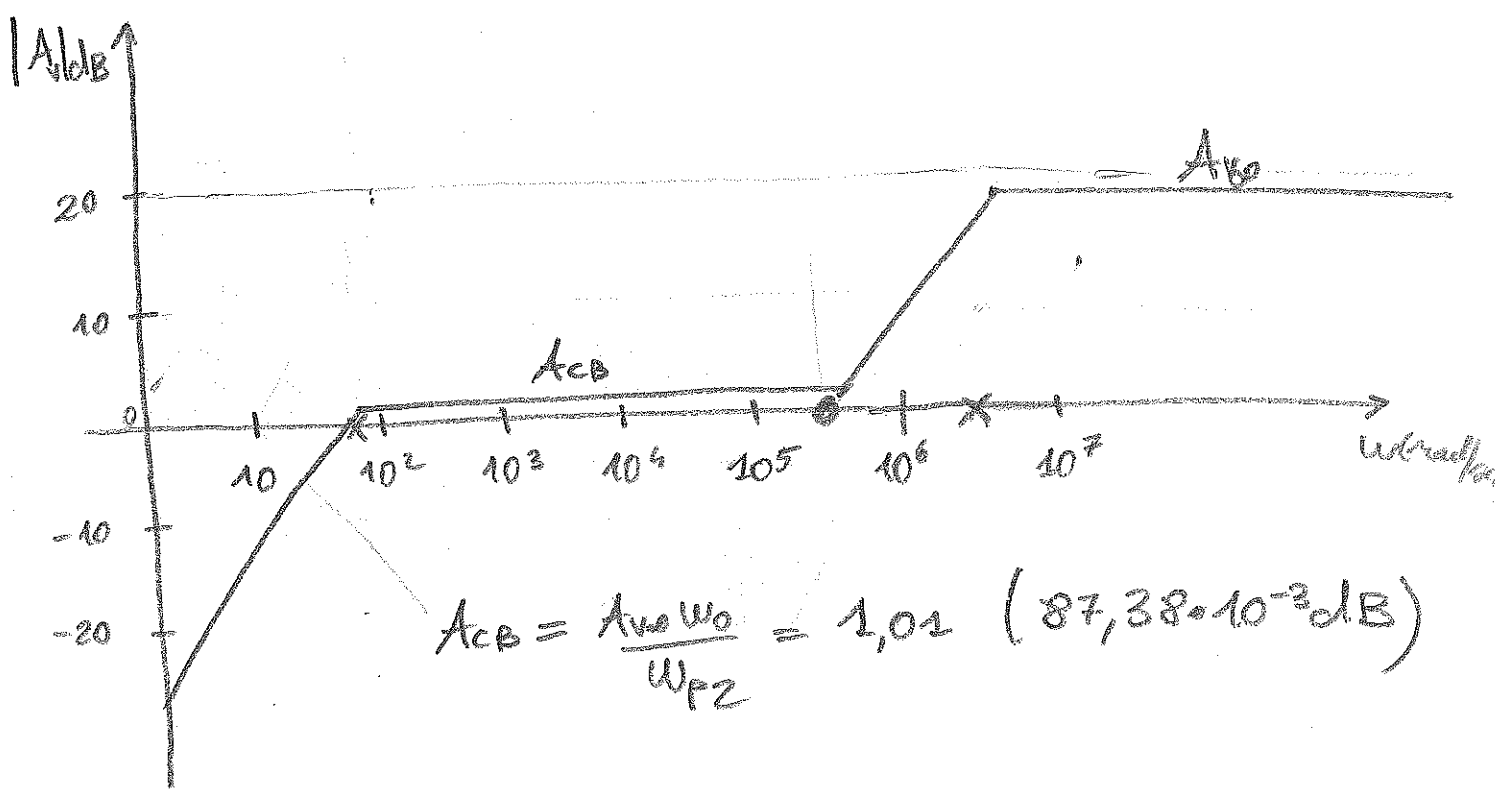
Calcola $A(s \rightarrow \infty) \equiv A_{\infty}$

Il circuito è il seguente

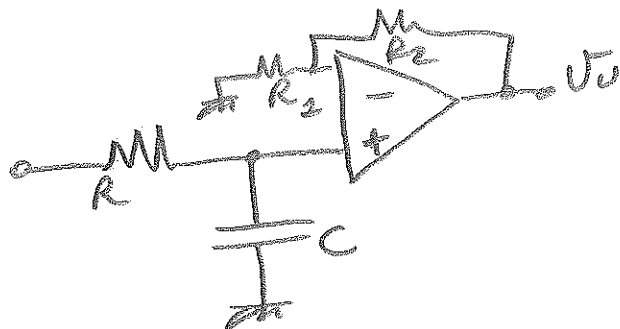


$$A_{\infty} = - \frac{R_o g_m R_c}{R_c + R_1} = 9,091 \quad (19,17 \text{ dB})$$

Quindi $\frac{k \omega_{p1} \omega_{p2}}{\omega_0} = A_{\infty} \Rightarrow k = \frac{A_{\infty} \omega_0}{\omega_{p1} \omega_{p2}} = 11,11 \cdot 10^{-3}$



Una soluzione può essere la seguente



$$A_V(s) = \left(1 + \frac{R_2}{R_1}\right) \frac{1}{\frac{s}{\omega_p} + 1}$$

$$\omega_p = \frac{1}{RC} = 1 \text{ rad/sec}$$

$$R = 1 \text{ k}\Omega$$

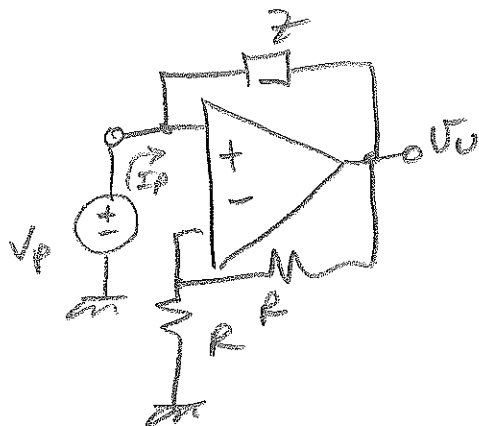
$$C = 1 \mu\text{F}$$

$$A_{V0} = \left(1 + \frac{R_2}{R_1}\right) = 10 \Rightarrow \frac{R_2}{R_1} = 9 \Rightarrow \begin{matrix} R_2 = 9 \text{ k}\Omega \\ R_1 = 1 \text{ k}\Omega \end{matrix}$$

5) Calcolo la resistenza vista.

Essendo OP2 ideale, ciò che sta a valle non influenza la resistenza vista tra A e massa.

Posso quindi considerare il seguente sistema



$$Z = R + \frac{1}{Cs} = \frac{RCs + 1}{Cs}$$

$$V_U = V_p \left(1 + \frac{R}{R}\right) = 2V_p$$

$$V_p - V_U = Z I_p$$

$$V_p - 2V_p = Z I_p \Rightarrow -V_p = Z I_p$$

$$R_V = \frac{V_p}{I_p} = -Z = -\left(\frac{RCs + 1}{Cs}\right)$$