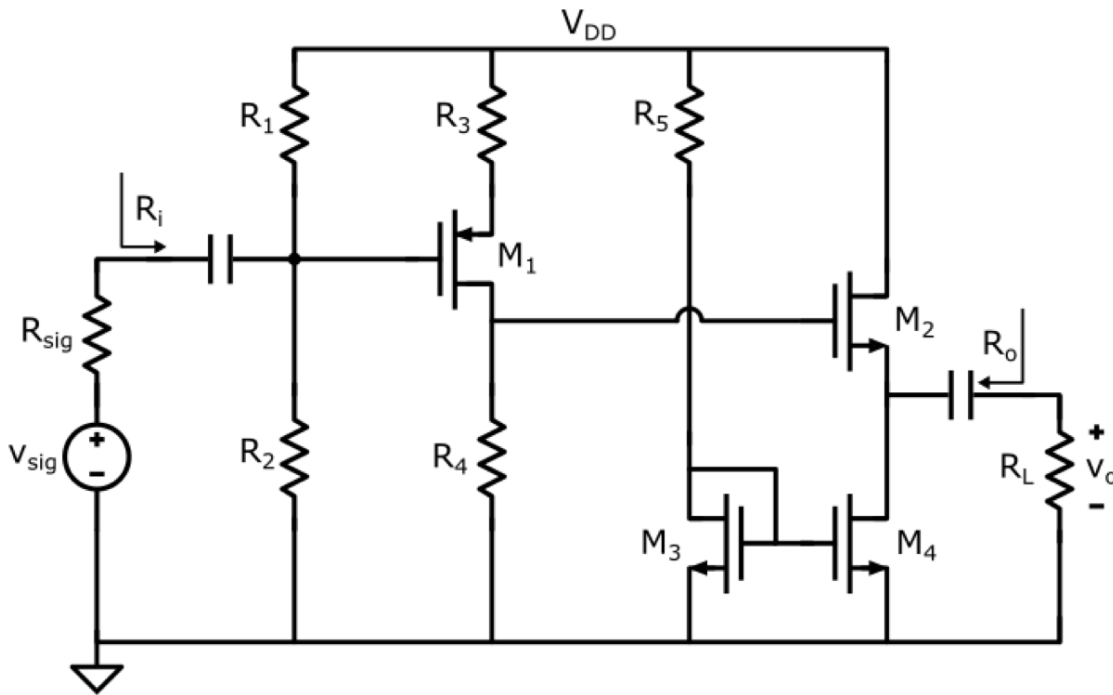


PROBLEMA P1

Dato il circuito riportato nella figura sottostante, determinare:

- 1) il valore della resistenza R_5 in modo che la corrente di drain di M_2 valga $I_{D2} = 10 \text{ mA}$;
- 2) il punto di lavoro dei transistor M_1 , M_2 , M_3 e M_4 ;
- 3) il guadagno di tensione ai piccoli segnali ac $A_v = v_o/v_{sig}$ (**per il calcolo del piccolo segnale considerare $\lambda_{n4}=0.01 \text{ V}^{-1}$**);
- 4) le resistenze di ingresso e uscita ai piccoli segnali ac R_i e R_o .

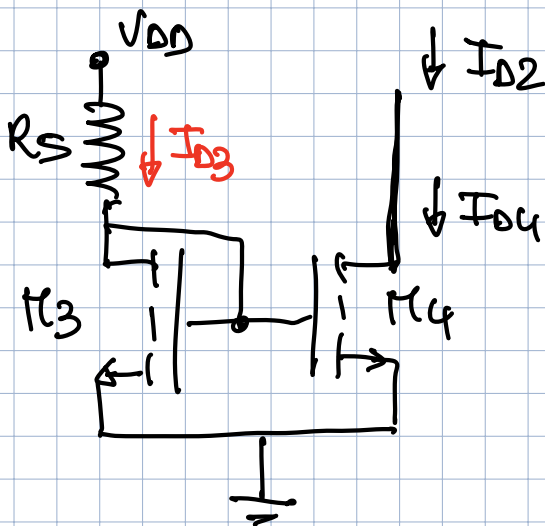


Dati:

$V_{DD}=15 \text{ V}$,
 $R_1=200 \text{ k}\Omega$,
 $R_2=400 \text{ k}\Omega$,
 $R_3=0.25 \text{ k}\Omega$,
 $R_4=1.0 \text{ k}\Omega$,
 $R_L=10.0 \text{ k}\Omega$,
 $R_{sig}=10 \text{ k}\Omega$,
 M_1 : $k_p=4 \text{ mA/V}^2$,
 $V_{TP} = -1 \text{ V}$,
 $\lambda_p=0 \text{ V}^{-1}$;
 $M_{2,4}$: $k_n=20 \text{ mA/V}^2$,
 $V_{TN} = 1 \text{ V}$,
 $\lambda_n=0 \text{ V}^{-1}$;
 M_3 : $k_n=5 \text{ mA/V}^2$,
 $V_{TN} = 1 \text{ V}$,
 $\lambda_n = 0 \text{ V}^{-1}$.

SOLUZIONE - ANALISI DC

CALCOLO DI R_5



$$I_{D4} = I_{D2} = 10 \text{ mA}$$

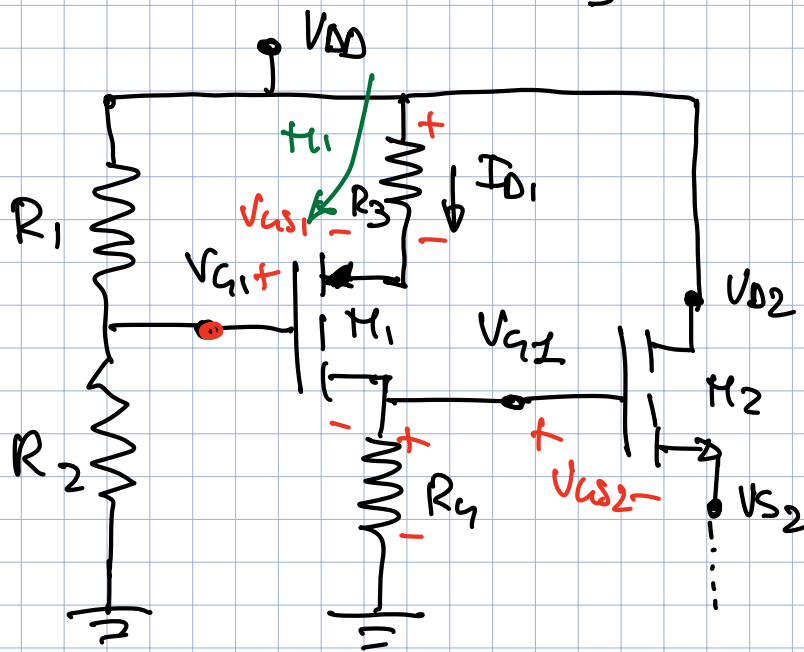
$$V_{GS4} = V_{GS3} = V_{TN4} + \sqrt{\frac{2I_{D4}}{k_{n4}}} = 1 \text{ V} + \sqrt{\frac{2 \cdot 10 \text{ mA}}{20 \text{ mA/V}^2}} = 2 \text{ V}$$

$$I_{D2} = I_{D3} \cdot \frac{k_{n4}}{k_{n3}} \cdot \frac{(1 + \lambda V_{DS4})}{(1 + \lambda V_{DS3})}$$

$$\Rightarrow I_{D3} = I_{D2} \cdot \frac{k_{n3}}{k_{n4}} = 10 \text{ mA} \cdot \frac{5 \text{ mA/V}^2}{20 \text{ mA/V}^2} = 2.5 \text{ mA}$$

$$V_{DD} = R_5 I_{D3} + V_{GS3}$$

$$\Rightarrow R_S = \frac{V_{DD} - V_{GS3}}{I_{D3}} = \frac{15V - 2V}{2,5mA} = 5,2 K\Omega$$



$$V_{G1} = \frac{V_{DD} \cdot R_2}{R_1 + R_2} = \frac{15V \cdot 400K\Omega}{600K\Omega} = 10V$$

$$\begin{cases} 1) V_{DD} = I_{D1} R_3 - V_{GS1} + V_{G1} \\ 2) I_{D1} = \frac{K_{P1}}{2} (V_{GS1} - V_{TP1})^2 \end{cases}$$

$$1) I_{D1} = \frac{V_{DD} + V_{GS1} - V_{G1}}{R_3} = \frac{V_{DD} - V_{G1}}{R_3} + \frac{V_{GS1}}{R_3}$$

$$1+2 \Rightarrow \frac{2(V_{DD} - V_{G1})}{R_3 K_{P1}} + \frac{2V_{GS1}}{R_3 K_{P1}} = V_{GS1}^2 + V_{TP1}^2 - 2V_{GS1} V_{TP1}$$

$$V_{GS1}^2 + V_{GS1} \left(-\frac{2}{R_3 K_{P1}} - 2V_{TP1} \right) + V_{TP1}^2 - \frac{2(V_{DD} - V_{G1})}{R_3 K_{P1}} = 0$$

$$a = 1 \quad b = \frac{-2}{0,25 \times 4} - 2(-1) = 0 \quad c = 1 - \frac{2(15-10)}{1} = -9$$

$$V_{GS1} = \frac{-b \pm \sqrt{b^2 - 4ac}}{2a} = \frac{0 \pm \sqrt{36}}{2} = \pm 3V$$

$V_{GS} > V_{TP}$

+3V NON VALIDA

-3V OK

$$V_{GS1} = -3V$$

$$I_{D1} = \frac{K_{P1}}{2} (V_{GS1} - V_{TP1})^2 = \frac{4mA}{2} (-3V + 1V)^2 = 8mA$$

$$\Rightarrow V_{D1} = V_{G2} = I_{D1} \cdot R_4 = 8V$$

$$V_{S1} = V_{DD} - I_{D1} R_3 = 13V \quad \left[\begin{array}{l} \text{oppure} \\ V_{S1} = V_{G1} - V_{GS1} = 13V \end{array} \right]$$

$$\Rightarrow V_{DS1} = V_{D1} - V_{S1} = -5V < V_{GS1} - V_{TP1} = -2V$$

OK M1 SATURAZ.

$$V_{GS2} = V_{TN} + \sqrt{\frac{2I_{D2}}{K_{M2}}} = 1V + 1V = 2V$$

$$V_{S2} = V_{G2} - V_{GS2} = 8V - 2V = 6V$$

$$\Rightarrow V_{DS2} = V_{DD} - V_{S2} = 15V - 6V = 9V > V_{GS2} - V_{TN2} = 1V$$

OK M2 SATURAZ.

$$V_{DS3} = V_{GS3} = 2V > V_{GS3} - V_{TN3} = 1V$$

OK M3 IN SATURAZ.

$$V_{DS4} = V_{S2} = 6V > V_{GS4} - V_{TN4} = 1V$$

OK M4 IN SAT.

$$M_1 (I_{D1} = 8 \text{ mA}, V_{DS1} = -5V)$$

$$M_2 (I_{D2} = 10 \text{ mA}, V_{DS2} = 9V)$$

$$M_3 (I_{D3} = 2.5 \text{ mA}, V_{DS3} = 2V)$$

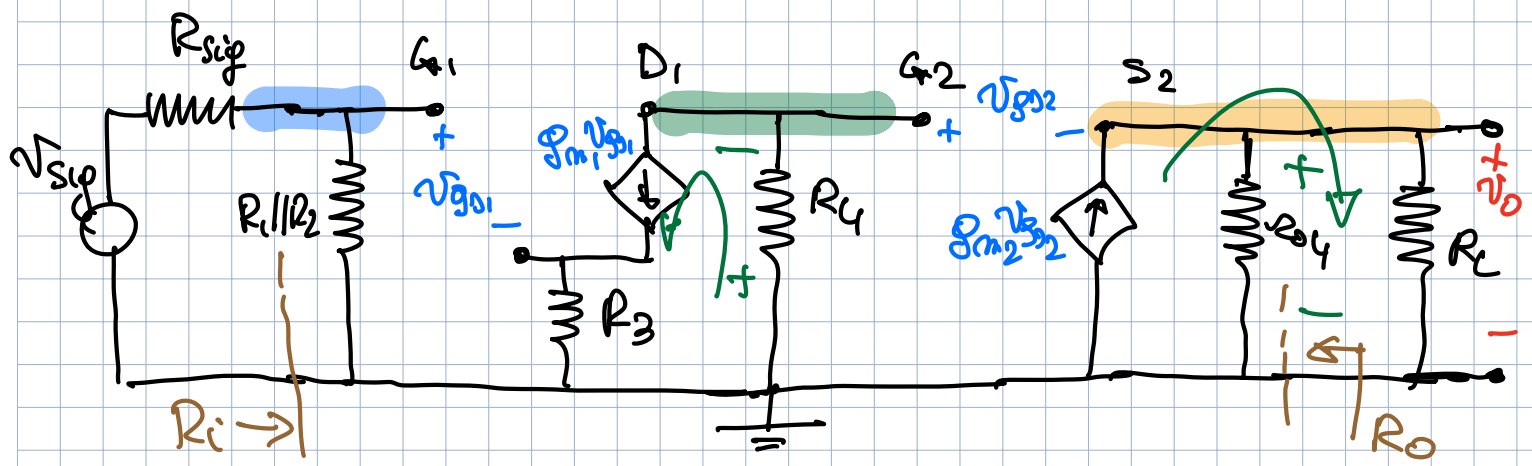
$$M_4 (I_{D4} = 10 \text{ mA}, V_{DS4} = 6V)$$

ANALISI AL PICCOLO SEGNALE

$$g_{m1} = \frac{2I_{D1}}{V_{GS1} - V_{TP1}} = 8 \text{ mS}$$

$$g_{m2} = \frac{2I_{D2}}{V_{GS2} - V_{TN2}} = 20 \text{ mS}$$

$$r_{o4} = \frac{1}{\frac{1}{r_{d4}} + \frac{V_{DS4}}{I_{D4}}} = 10.6 \text{ k}\Omega$$



$$A_v = \frac{v_o}{v_{sig}} = \frac{v_o}{v_{G2}} \cdot \frac{v_{G2}}{v_{G1}} \cdot \frac{v_{G1}}{v_{sig}}$$

$$v_o = v_{S2}$$

$$v_{D1} = v_{G2}$$

$$= \frac{v_{S2}}{v_{G2}} \cdot \frac{v_{D1}}{v_{G1}} \cdot \frac{v_{G1}}{v_{sig}} = A_{vt}^{CD} \cdot A_{vt}^{CS+RS} \cdot \frac{v_{G1}}{v_{sig}}$$

2° STADIO

$$v_{S2} = g_{m2} v_{gs2} Z_{o4} // R_L$$

$$v_{G2} = v_{gs2} + g_{m2} v_{gs2} Z_{o4} // R_L = v_{gs2} (1 + g_{m2} Z_{o4} // R_L)$$

$$\Rightarrow \frac{v_{S2}}{v_{G2}} = A_{vt}^{CD} = \frac{g_{m2} Z_{o4} // R_L}{1 + g_{m2} Z_{o4} // R_L} = 0,99$$

1° STADIO

$$v_{D1} = -g_{m1} v_{gs1} \cdot R_4$$

$$v_{G1} = v_{gs1} + g_{m1} v_{gs1} R_3 = v_{gs1} (1 + g_{m1} R_3)$$

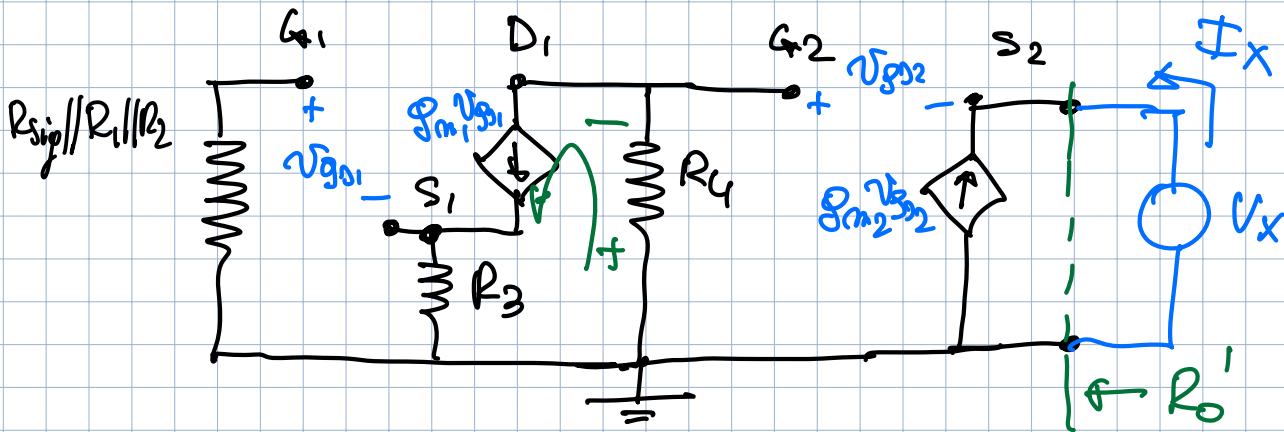
$$\Rightarrow \frac{v_{D1}}{v_{G1}} = A_{vt}^{CS+RS} = -\frac{g_{m1} R_4}{1 + g_{m1} R_3} = -2,667$$

$$\frac{v_{G1}}{v_{sig}} = \frac{R_1 // R_2}{R_{sig} + R_1 // R_2} = 0,83$$

$$\Rightarrow A_v = (0,83)(-2,667)(0,976) = -2,46$$

$$R_c = R_1 // R_2 = 133,3 \text{ k}\Omega$$

$$R_o = r_{o4} // R_o'$$



$$\begin{aligned} v_{G_1} &= 0 \\ \Rightarrow v_{S_1} &= -v_{gs1} \end{aligned} \quad \left| \quad N_{S_1}: g_{m1} v_{gs1} = \frac{v_{S_1}}{R_3} \Rightarrow \left(g_{m1} + \frac{1}{R_3} \right) v_{gs1} = 0 \right.$$

$$\Rightarrow v_{gs1} = 0$$

$$\Rightarrow v_{G_2} = 0$$

$$v_{S_2} = -v_{gs2} = v_x$$

$$I_x = -g_{m2} v_{gs2}$$

$$\Rightarrow \boxed{\frac{v_x}{I_x} = \frac{1}{g_{m2}}} = R_o'$$

$$\begin{aligned} \Rightarrow R_o &= r_{o4} // \frac{1}{g_{m2}} = \frac{r_{o4} \cdot \frac{1}{g_{m2}}}{r_{o4} + \frac{1}{g_{m2}}} = \frac{r_{o4}}{1 + g_{m2} r_{o4}} \\ &= \underline{\underline{49,76 \Omega}} \end{aligned}$$

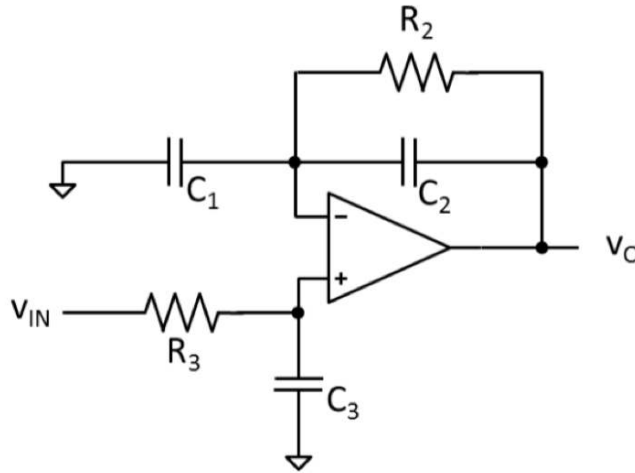
PROBLEMA P2

Dato il circuito riportato nella pagina seguente, che usa amplificatori operazionali e componenti passivi ideali:

- 1) ricavare l'espressione della funzione di trasferimento $W(s)=V_o(s)/V_{in}(s)$;
- 2) tracciare il diagramma di Bode asintotico dell'ampiezza e della fase di $H(j\omega)$, usando, nel caso della fase, l'approssimazione senza discontinuità.
- 3) usando il diagramma di Bode, stimare il valore del modulo e della fase di $W(j\omega)$ alle seguenti pulsazioni: $\omega_1 = 5 \cdot 10^4$ rad/s; $\omega_2 = 10^8$ rad/s;
- 4) Calcolare il nuovo valore di C_3 che permette di ottenere una $W(s)$ a singolo polo.

DATI:

$R_2=20\text{k}\Omega$,
 $R_3=3.3\text{k}\Omega$,
 $C_1=4.95\mu\text{F}$,
 $C_2=50\text{nF}$,
 $C_3=300\text{pF}$.



$$Z_2 = \frac{R_2 \cdot \frac{1}{sC_2}}{R_2 + \frac{1}{sC_2}} = \frac{R_2}{1 + sC_2R_2}$$

$$V_+ = V_{IN} \cdot \frac{\frac{1}{sC_3}}{R_3 + \frac{1}{sC_3}} = \frac{1}{1 + sC_3R_3} V_{IN}$$

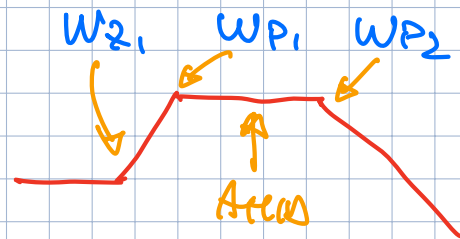
$$\begin{aligned} V_O &= V_+ \left(1 + \frac{Z_2}{Z_{C1}} \right) = \frac{1}{1 + sC_3R_3} \left(1 + \frac{sC_1R_2}{1 + sC_2R_2} \right) V_{IN} \\ &= \frac{1 + sR_2(C_1 + C_2)}{(1 + sC_2R_2)(1 + sC_3R_3)} V_{IN} \end{aligned}$$

$$\Rightarrow W(s) = \frac{1 + sR_2(C_1 + C_2)}{(1 + sC_2R_2)(1 + sC_3R_3)}$$

$$\omega_{z1} = \frac{1}{R_2(C_1+C_2)} = 10^1 \text{ rad/sec}$$

$$\omega_{p1} = \frac{1}{R_2 C_2} = 10^3 \text{ rad/sec}$$

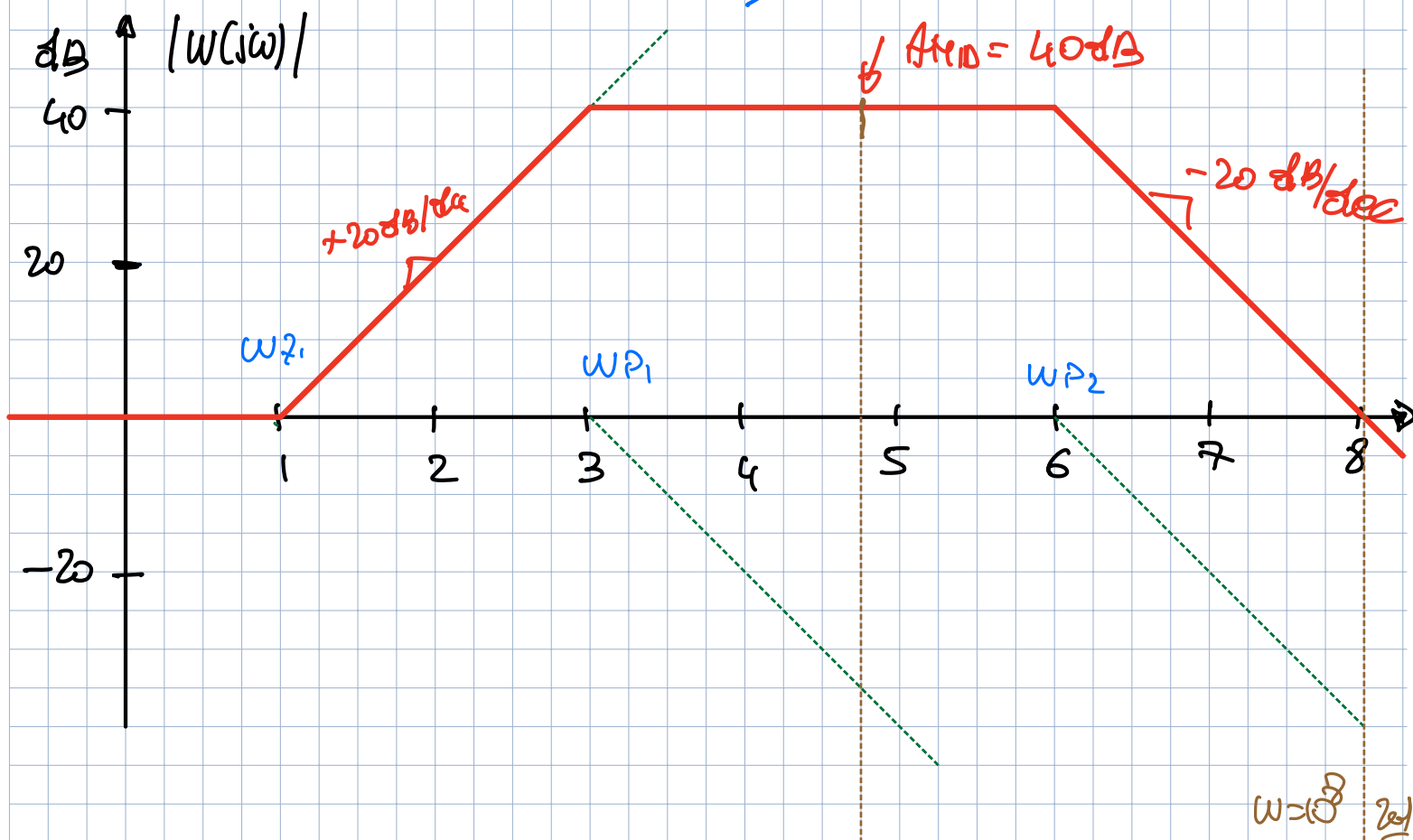
$$\omega_{p2} = \frac{1}{R_3 C_3} = 1.01 \cdot 10^6 \text{ rad/sec}$$

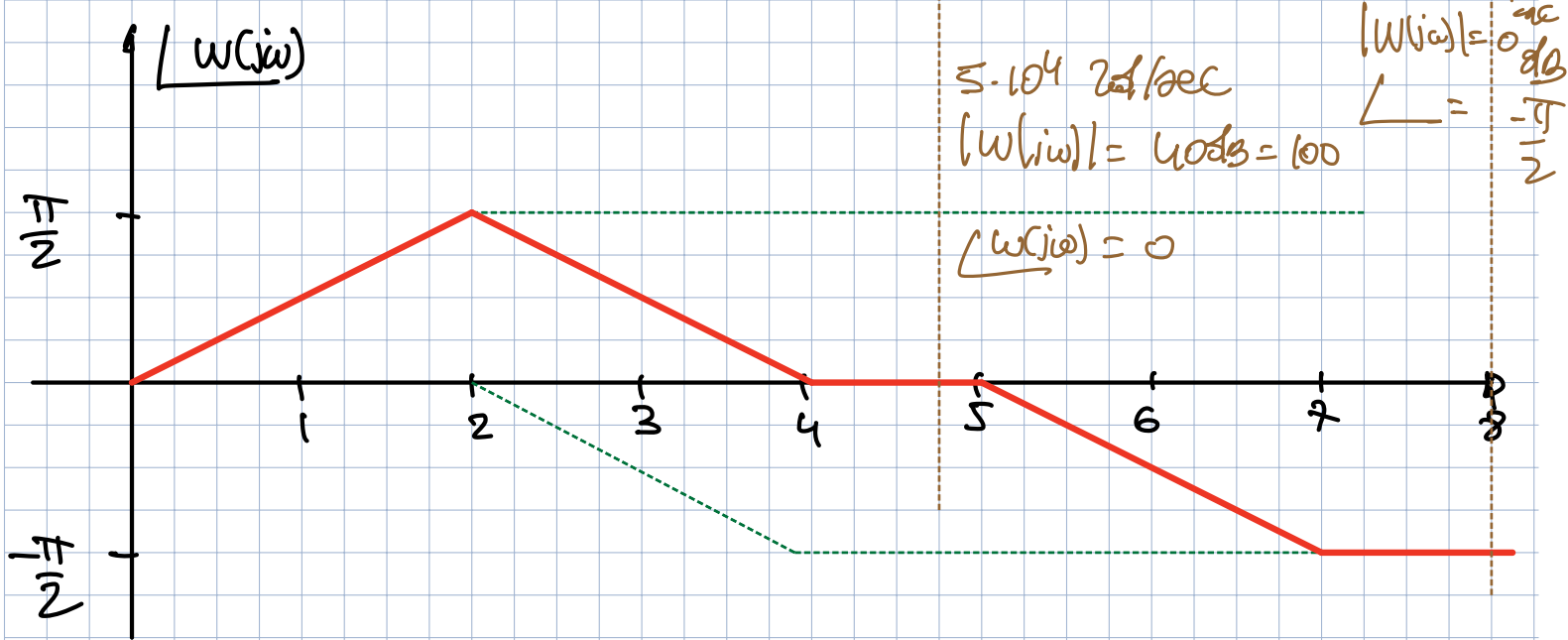


$$W(0) = 1 \Rightarrow 0 \text{ dB}$$

$$W(s) = \underbrace{\frac{R_2(C_1+C_2)}{R_2 C_2}}_{A_{HO}} \cdot \underbrace{\frac{\frac{1}{R_2(C_1+C_2)} + s}{\frac{1}{R_2 C_2} + s}}_{F_L(s)} \cdot \underbrace{\frac{1}{1 + s C_3 R_3}}_{F_H(s)}$$

$$A_{HO} = \frac{C_1 + C_2}{C_2} = \frac{4.95 \mu\text{F} + 0.05 \mu\text{F}}{0.05 \mu\text{F}} = 100 = 40 \text{ dB}$$





PER AVERE $W(s)$ A SINGOLO POLO CON C_3 OPPORTUNA!

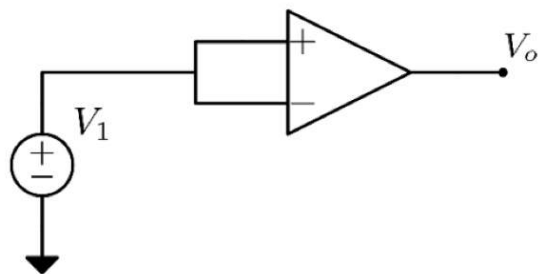
$$\Rightarrow W(s) = \frac{1 + s R_2 (C_1 + C_2)}{(1 + s C_2 R_2)(1 + s C_3 R_3)}$$

$$C_3 R_3 = R_2 (C_1 + C_2) \Rightarrow C_3 = \frac{R_2 (C_1 + C_2)}{R_3} = \underline{\underline{30,3 \mu\text{F}}}$$

PROBLEMA Q1

L'amplificatore differenziale illustrato in figura ha un guadagno di modo differenziale pari ad $A_d = 100 \text{ V/V}$ e un guadagno di modo comune pari ad $A_c = 0.5 \text{ V/V}$. Sapendo che l'amplificatore differenziale ha una tensione di offset pari a 10 mV , si calcoli il valore della tensione di uscita V_o , giustificando chiaramente la risposta.

Dati: $V_{OS} = 10 \text{ mV}$, $A_d = 100 \text{ V/V}$, $A_c = 0.5 \text{ V/V}$, $V_1 = 2 \text{ V}$



DALLA RELAZIONE: $V_o = A_d \cdot V_{id} + A_c \cdot V_{ic}$

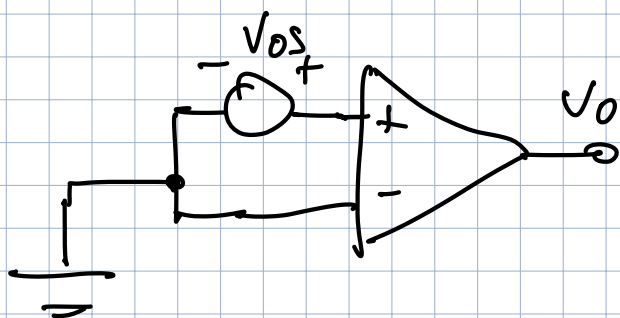
APPLICO SOVRAPP. EFFETTI

ATTIVO V_1 e ANNULLO V_{OS} (FIGURA SOPRA)

$$\Rightarrow V_{id} = 0, \quad V_{ic} = V_1$$

$$\Rightarrow V_o' = A_c \cdot V_1 = 0,5 \frac{V}{V} \cdot 2V = 1V$$

ATTIVO V_{OS} e ANNULLO V_1 !



IN QUESTO CASO

$$V_- = 0 \quad V_+ = V_{OS}$$

$$V_{ic} = \frac{V_+ + V_-}{2} = \frac{V_{OS}}{2}$$

$$V_{id} = V_+ - V_- = V_{OS}$$

$$\Rightarrow V_o'' = A_c \cdot \frac{V_{OS}}{2} + A_d V_{OS}$$

$$= 0,5 \frac{V}{V} \cdot 5mV + 100 \frac{V}{V} \cdot 10mV$$

$$= 2,5mV + 1V = 1,0025mV$$

$$\Rightarrow V_o = V_o' + V_o'' = 2,0025V$$

N.B. SE NEL V_o'' SI TRASCURAVA/TRALASCIAVA IL TERMINE $V_{ic} = \frac{V_{OS}}{2}$ NON SI FACEVA UN ERRORE GRANDE!

N.B2: ATTIVANDO SIA V_1 CHE V_{OS} SI HA

$$\boxed{V_- = V_1 \quad V_+ = V_1 + V_{OS}} \rightarrow \text{DA QUEL SI CALCOLO}$$

$$V_{id} = V_+ - V_- = V_{os}$$

$$V_{ic} = \frac{V_+ + V_-}{2} = \frac{2V_1 + V_{os}}{2} = V_1 + \frac{V_{os}}{2}$$

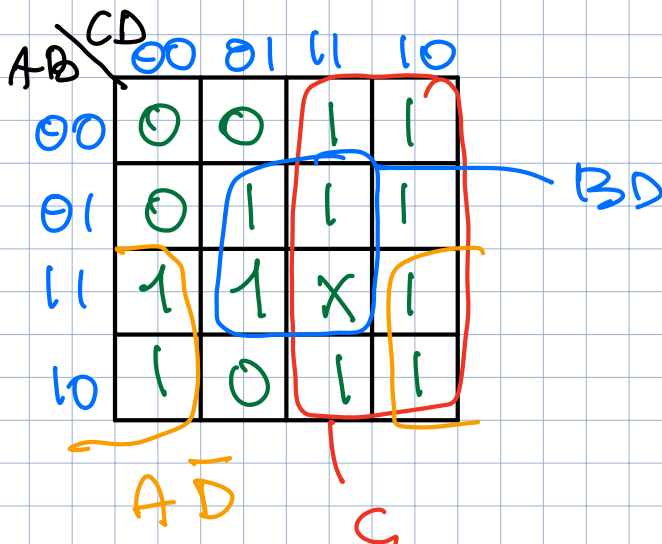
$$\Rightarrow N_o = A_{s1} V_{id} + A_c V_{ic} =$$

$$= 100 \cdot (10 \text{ mV}) + 0,5 (2 \text{ V} + 0,01) = \underline{\underline{2,0025 \text{ V}}}$$

PROBLEMA Q2

Data la seguente tabella della verità

- 1) Ricavare la mappa di Karnaugh corrispondente;
- 2) Trovare una F minimizzata
- 3) Disegnare la rete logica minimizzata tramite porte logiche fondamentali.



A	B	C	D	F
0	0	0	0	0
0	0	0	1	0
0	0	1	0	1
0	0	1	1	1
0	1	0	0	0
0	1	0	1	1
0	1	1	0	1
0	1	1	1	1
1	0	0	0	1
1	0	0	1	0
1	0	1	0	1
1	0	1	1	1
1	1	0	0	1
1	1	0	1	1
1	1	1	0	1
1	1	1	1	X

