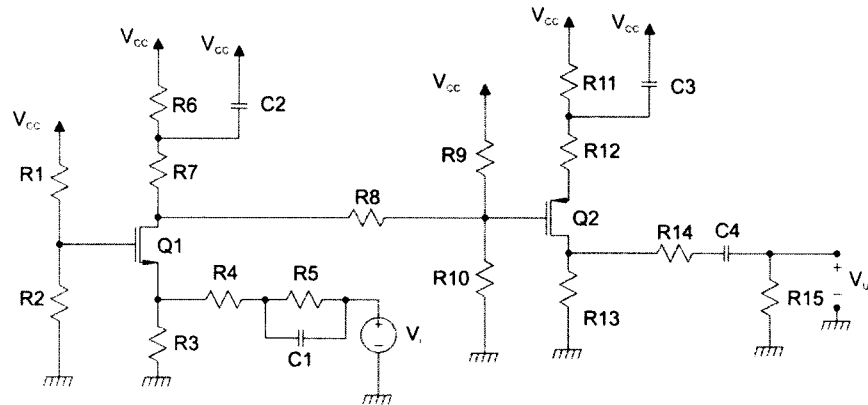


# ELETTRONICA DIGITALE

## Corso di Laurea in Ingegneria Informatica

Prova scritta del 13 febbraio 2025

### Esercizio A



$R1 = 5 \text{ k}\Omega$	$R2 = 13 \text{ k}\Omega$	$R3 = 10 \text{ k}\Omega$	$R4 = 50 \Omega$	$R5 = 2450 \Omega$	$R7 = 800 \Omega$	$R8 = 2 \text{ k}\Omega$	$R9 = 12 \text{ k}\Omega$
$R10 = 12 \text{ k}\Omega$	$R11 = 1.3 \text{ k}\Omega$	$R12 = 200 \Omega$	$R13 = 4.5 \text{ k}\Omega$	$R14 = 200 \Omega$	$R15 = 40 \text{ k}\Omega$	$V_{cc} = 18 \text{ V}$	

Q1 è un transistor MOS a canale n resistivo con  $V_T = 1 \text{ V}$ ; Q2 è un transistor MOS a canale p resistivo con  $V_T = -1 \text{ V}$ ; la corrente di drain in saturazione per entrambi i MOS è data da  $I_D = k(V_{GS} - V_T)^2$  con  $k = 0.5 \text{ mA/V}^2$ . Con riferimento al circuito in figura:

- 1) Calcolare il valore della resistenza R6 in modo che, in condizioni di riposo, la tensione sul source di Q2 sia 15 V. Determinare, inoltre, il punto di riposo dei due transistori e verificarne la saturazione.
- 2) Determinare l'espressione e il valore di  $V_U/V_i$  alle frequenze per le quali i condensatori riportati nel circuito in figura possono essere considerati dei corto circuiti.

### Esercizio B

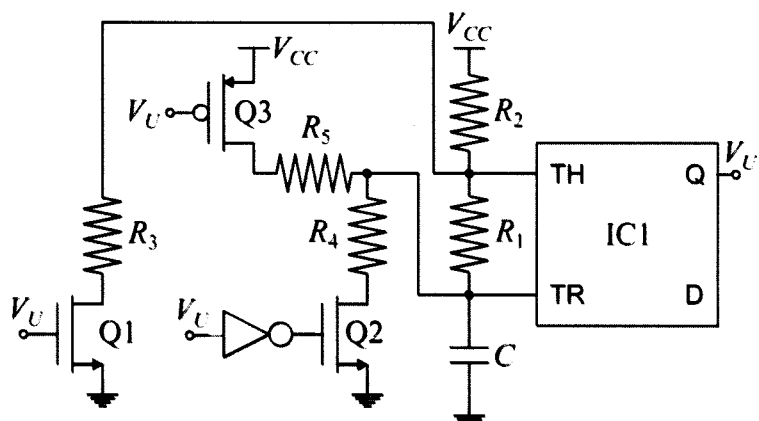
Progettare una porta logica in tecnologia CMOS, utilizzando la tecnica della pull-up network e della pull-down network, che implementi la funzione logica:

$$Y = \overline{A}(\overline{B} + \overline{C}) + CDB$$

Determinare il numero dei transistori necessari e disegnarne lo schema completo. Dimensionare inoltre il rapporto (W/L) di tutti i transistori, assumendo, per l'inverter di base, W/L pari a 2 per il MOS a canale n e pari a 5 per quello a canale p. Si specifichino i dettagli della procedura di dimensionamento di tutti i transistori.

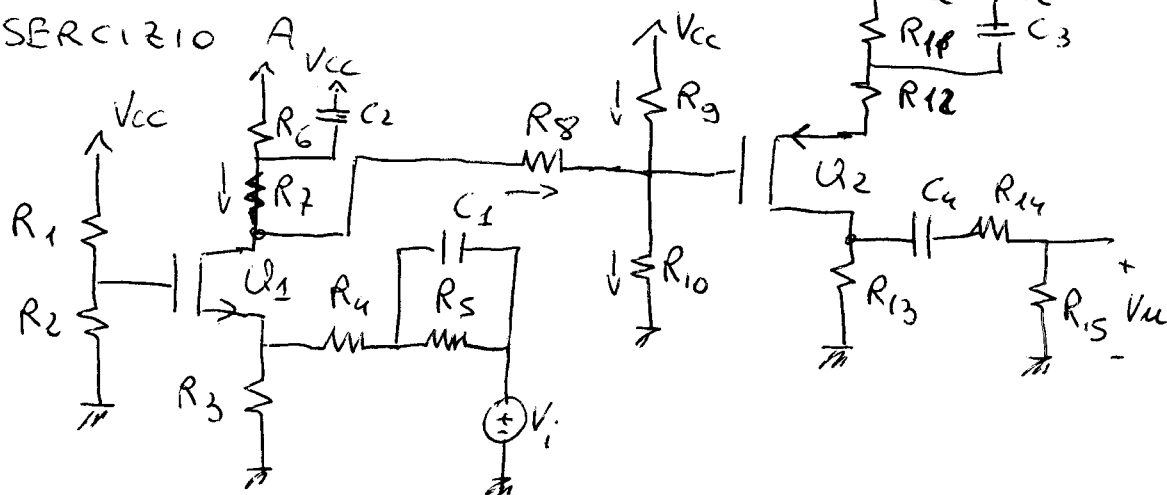
### Esercizio C

$R1 = 1 \text{ k}\Omega$	$R5 = 2 \text{ k}\Omega$
$R2 = 1 \text{ k}\Omega$	$C = 200 \text{ nF}$
$R3 = 3 \text{ k}\Omega$	$V_{cc} = 6 \text{ V}$
$R4 = 0.2 \text{ k}\Omega$	



Il circuito IC1 è un NE555 alimentato a  $V_{cc} = 6 \text{ V}$ ; Q1 e Q2 hanno  $R_{on} = 0$  e  $V_{Tn} = 1 \text{ V}$ ; Q3 ha  $R_{on} = 0$  e  $V_{Tp} = -1 \text{ V}$ . L'inverter è ideale e alimentato a  $V_{cc} = 6 \text{ V}$ . Verificare che il circuito si comporta come un multivibratore astabile e determinare la frequenza del segnale di uscita.

## Esercizio



- $$\begin{aligned} R_1 &= 5k\Omega \\ R_2 &= 13k\Omega \\ R_3 &= 10k\Omega \\ R_4 &= 50\Omega \\ R_5 &= 2450\Omega \\ R_7 &= 800\Omega \\ R_8 &= 2k\Omega \\ R_9 &= 12k\Omega \\ R_{10} &= 12k\Omega \\ R_{11} &= 1.3k\Omega \\ R_{12} &= 200\Omega \\ R_{13} &= 4500\Omega \\ R_{14} &= 200\Omega \\ R_{15} &= 40k\Omega \\ V_{CC} &= 18V \\ V_{I2} &= -1V \\ V_{I4} &= +1V \end{aligned}$$

1) Det.  $R_6$  PER  $V_{S2} = 1SV$

$$I_{S2} = \frac{V_{CC} - V_{S2}}{R_{11} + R_{12}} = 2 \text{ mA}$$

$$I_{G2} = 0 \Rightarrow I_{D2} = I_{S2} = 2 \text{ mA}$$

$$V_{D2} = I_{D2} R_{13} = 8V$$

$$V_{DS_2} = -6V$$

hp:  $Q_2$  SATURO  $\Rightarrow I_{D2} = K(V_{GS2} - V_{T2})^2$

$$V_{GS2} = V_{T2} \pm \sqrt{\frac{I_{D2}}{K}}$$

SCELGO SOLUZIONE CON IL SEGNO NEGATIVO PERCHÉ  $Q_2$  È UN PROS E  
PERTANTO CONDUCE PER  $V_{GS2} < V_{T2}$

$$V_{GS2} = V_{T2} - \sqrt{\frac{I_{D2}}{K}} = -1 - 2 = -3V$$

VERIFICA SATURAZIONE:  $V_{DS2} \stackrel{?}{\leq} V_{GS2} - V_{T2}$

$$-6V < [-3 - (-1)] = -2V \Rightarrow \text{VERIFICA OK}$$

$$g_m = 2K |V_{GS2} - V_{T2}| = 2 \text{ mA/V}$$

$$V_{G2} = V_{GS2} + V_{S2} = -3 + 15 = +12V$$

$$\underline{I_g} = \frac{V_{cc} - V_{ce}}{R_g} = 0.5 \text{ mA}$$

$$\bar{I}_{10} = \frac{V_{G2}}{R_{10}} = 1 \text{ mA}$$

$$I_8 = I_{10} - I_9 = 0.5 \text{ mA}$$

$$V_{D1} = V_{G2} + R_8 I_8 = 13 \text{ V}$$

$$I_{G1} = 0 \Rightarrow V_{G1} = V_{CC} \frac{R_2}{R_1 + R_2} = 13 \text{ V}$$

$$\text{hp: } Q_1 \text{ SATURO} \Rightarrow I_{D1} = K (V_{GS1} - V_{T1})^2$$

$$I_{G1} = 0 \Rightarrow I_{D1} = I_{S1} \Rightarrow V_{S1} = [R_3 \parallel (R_4 + R_5)] I_{D1} = 2 \times 10^3 I_{D1}$$

$$\begin{aligned} I_{D1} &= K (V_{G1} - V_{S1} - V_{T1})^2 = K (13 - 2 \times 10^3 I_{D1} - 1)^2 = \\ &= K (12 - 2 \times 10^3 I_{D1})^2 = K (144 + 4 \times 10^6 I_{D1}^2 - 48 \times 10^3 I_{D1}) = \\ &= 72 \times 10^{-3} + 2 \times 10^3 I_{D1}^2 - 24 I_{D1} \end{aligned}$$

$$2 \times 10^3 I_{D1}^2 - 25 I_{D1} + 72 \times 10^{-3} = 0$$

$$I_{D1} = \frac{25 \pm \sqrt{625 - 576}}{4 \times 10^3} = \frac{25 \pm 7}{4 \times 10^3} = \begin{cases} I_{D1} = 8 \text{ mA} \\ I_{D1} = 4.5 \text{ mA} \end{cases}$$

$$\text{Se } I_{D1} = 8 \text{ mA} \Rightarrow V_{S1} = 16 \text{ V} \Rightarrow V_{GS1} = -3 \text{ V} < V_{T1} \text{ SOL. NON ACCETTABILE}$$

$$I_{D1} = 4.5 \text{ mA}$$

$$V_{S1} = 9 \text{ V}$$

$$V_{GS1} = 4 \text{ V} > V_{T1} = 1 \text{ V} \Rightarrow \text{SOL. ACCETTABILE}$$

$$\text{VERIFICA SATURAZIONE: } V_{DS1} \geq (V_{GS1} - V_{T1})$$

$$V_{DS1} = V_{D1} - V_{S1} = 13 - 9 = 4 \text{ V} > (4 - 1) = 3 \text{ V} \text{ VERIFICA OK}$$

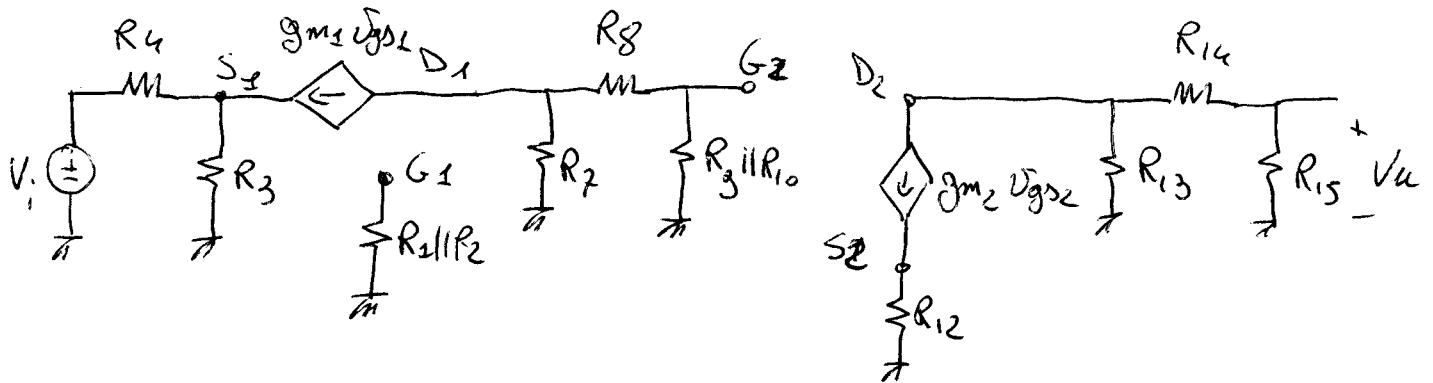
$$g_{m1} = 2K (V_{GS1} - V_{T1}) = 3 \text{ mA/V}$$

$$\left. \begin{aligned} R_6 &= \frac{V_{CC} - V_{D1}}{I_7} - R_7 \\ I_7 &= I_{D1} + I_8 = 5 \text{ mA} \end{aligned} \right\} \Rightarrow R_6 = \frac{18 - 13}{5 \times 10^{-3}} - 800 = \underline{\underline{200 \, \Omega}}$$

$$Q_1: \begin{cases} I_{D1} = 4.5 \text{ mA} \\ V_{DS1} = 4 \text{ V} \\ V_{GS1} = 4 \text{ V} \\ g_{m1} = 3 \text{ mA/V} \end{cases}$$

$$Q_2: \begin{cases} I_{D2} = 2 \text{ mA} \\ V_{DS2} = -6 \text{ V} \\ V_{GS2} = -3 \text{ V} \\ g_{m2} = +2 \text{ mA/V} \end{cases}$$

2) ~~Det.~~ Det.  $\frac{V_u}{V_i}$  PER C: CORTO CIRCUITATI



$$V_u = R_{15} i_{15}$$

$$i_{15} = (-g_{m2} V_{gs2}) \frac{R_{13}}{R_{13} + R_{14} + R_{15}}$$

$$\begin{cases} V_{ds2} = g_{m2} V_{gs2} R_{12} \\ V_{gs2} = V_{g2} - V_{ds2} \end{cases} \Rightarrow V_{gs2} = \frac{V_{g2}}{1 + g_{m2} R_{12}}$$

$$V_{g2} = (-g_{m1} V_{gs1}) \frac{R_7}{R_7 + R_8 + (R_9 \parallel R_{10})}$$

$$V_{gs1} = \phi \Rightarrow V_{gs1} = -V_{ds1}$$

$$V_{ds1} = V_i \frac{(R_3 \parallel \frac{1}{g_{m1}})}{R_4 + (R_3 \parallel \frac{1}{g_{m1}})}$$

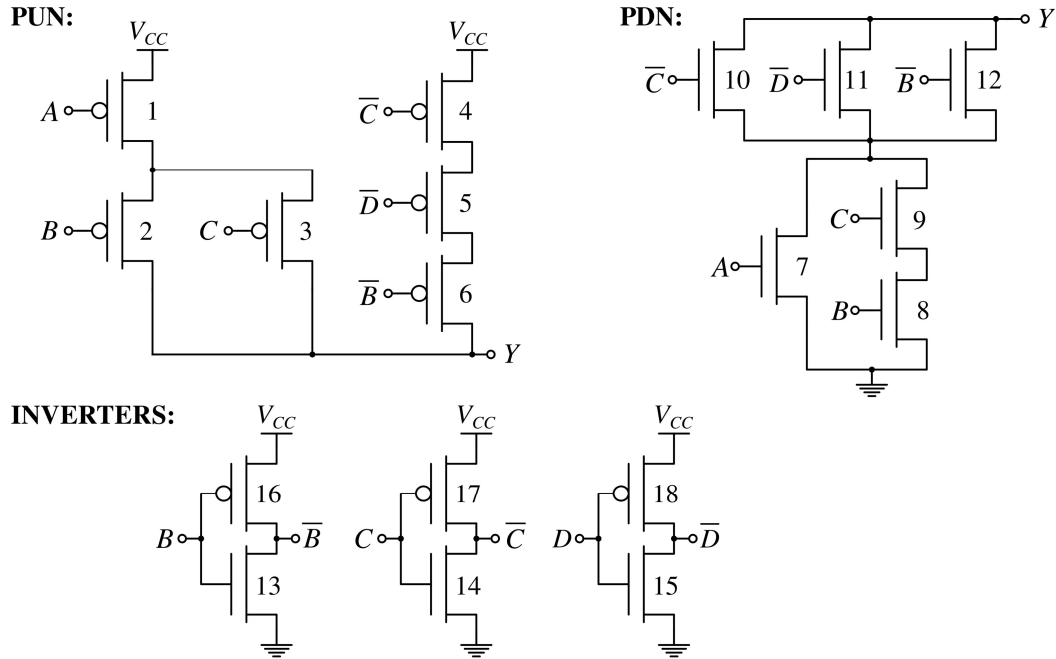
$$\frac{V_u}{V_i} = (-g_{m2}) R_{15} \frac{R_{13}}{R_{13} + R_{14} + R_{15}} \frac{1}{1 + g_{m2} R_{12}} (-g_{m1}) \frac{R_7}{R_7 + R_8 + (R_9 \parallel R_{10})} \frac{(R_3 \parallel \frac{1}{g_{m1}})}{R_4 + (R_3 \parallel \frac{1}{g_{m1}})}$$

$$= \frac{(-1) (R_3 \parallel \frac{1}{g_{m1}})}{R_4 + (R_3 \parallel \frac{1}{g_{m1}})} = -8.15$$

## Esercizio B – svolgimento

$$Y = \bar{A} \cdot (\bar{B} + \bar{C}) + C \cdot D \cdot B$$

Numero di MOS:  $(6 + 3) \times 2 = 18$



**Dimensionamento degli inverter:**  $(W/L)_{16,17,18} = p = 5$ ;  $(W/L)_{13,14,15} = n = 2$ .

**Dimensionamento della PUN:**

Percorsi con 3 MOS in serie: 4-5-6.  $(W/L)_{4,5,6} = x$ ;  $3 \times \frac{1}{x} = \frac{1}{p} \implies x = 3p = 15$ .

Percorsi con 2 MOS in serie: 1-2, 1-3:  $(W/L)_{1,2,3} = y$ ;  $2 \times \frac{1}{y} = \frac{1}{p} \implies y = 2p = 10$

**Dimensionamento della PDN:**

Percorsi con 3 MOS in serie:

- 8-9-10, impossibile:  $C$  e  $\bar{C}$ .
- 8-9-11, possibile.
- 8-9-12, impossibile:  $B$  e  $\bar{B}$ .

$(W/L)_{8,9,11} = z$ ;  $3 \times \frac{1}{z} = \frac{1}{n} \implies z = 3n = 6$ .

Percorsi con 2 MOS in serie:

- 7-10, possibile.
- 7-11, possibile.
- 7-12, possibile.

Siccome rimangono da dimensionare 7, 10 e 12, esistono due opzioni:

- (A) dimensioniamo 7-10 e 7-12, verificando poi 7-11;
- (B) dimensioniamo 7-11, ed in seguito 10 e 12 dai rimanenti percorsi.

**Opzione A:**

$$(W/L)_{7,10,12} = a; \quad 2 \times \frac{1}{a} = \frac{1}{n} \implies a = 2n = 4.$$

$$\text{Verifica percorso 7-11: } \frac{1}{a} + \frac{1}{z} = \frac{5}{6n} \leq \frac{1}{n}, \text{ OK.}$$

**Opzione B:**

$$(W/L)_7 = b; \quad \frac{1}{b} + \frac{1}{z} = \frac{1}{n} \implies b = \frac{3n}{2} = 3.$$

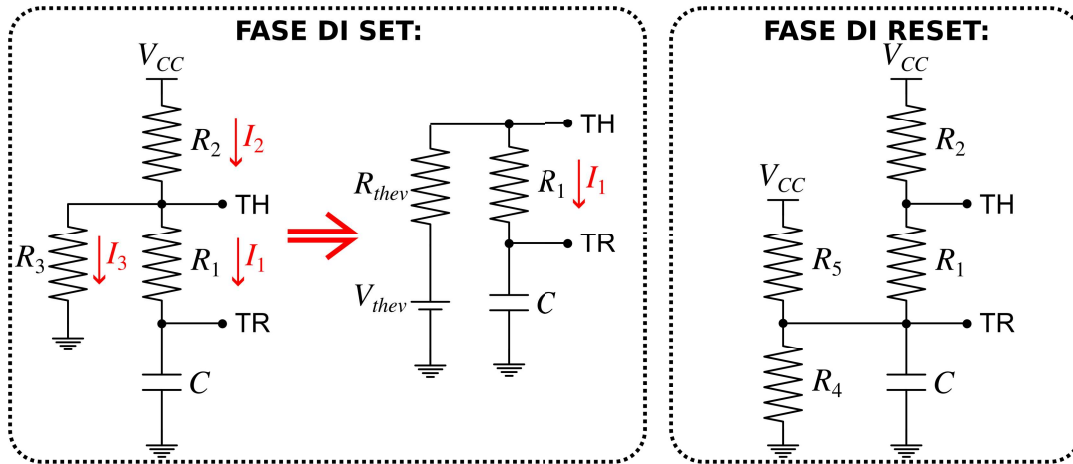
$$(W/L)_{10,12} = c; \quad \frac{1}{b} + \frac{1}{c} = \frac{1}{n} \implies c = 3n = 6.$$

**Dimensionamento ad area minima:**

	(A)	(B)
$(W/L)_7$	4	3
$(W/L)_{10}$	4	6
$(W/L)_{12}$	4	6
Totale:	12	15

(A) è più vantaggiosa.

## Esercizio C – svolgimento



Fase di SET:  $Q=1$ ,  $D=HI$ ;

$V_{G1} = V_U = V_{CC} = 6\text{ V}$ ,  $V_{S1} = 0\text{ V}$ ,  $V_{GS1} = 6\text{ V} > V_{Tn} \Rightarrow Q1$  acceso.

$V_{G2} = 0\text{ V}$ ,  $V_{S2} = 0\text{ V}$ ,  $V_{GS2} = 0\text{ V} < V_{Tn} \Rightarrow Q2$  spento.

$V_{G3} = V_U = V_{CC} = 6\text{ V}$ ,  $V_{S3} = V_{CC} = 6\text{ V}$ ,  $V_{GS3} = 0\text{ V} > V_{Tp} \Rightarrow Q3$  spento.

All'inizio della fase di SET:  $V_{TR} = V_{CC}/3 = 2\text{ V}$ , che è anche la tensione iniziale sul condensatore  $C$ ,  $V_{i1}$ .

In assenza di commutazioni, la tensione finale,  $V_{f1}$ , si calcola dal circuito equivalente di Thevenine:

$$V_{f1} = V_{th} = \frac{R_3}{R_2 + R_3} V_{CC} = 4.5\text{ V}.$$

La tensione di commutazione,  $V_{com1}$ , che insiste sul condensatore, determinata dalla condizione  $V_{TH} = (2/3) \cdot V_{CC} = 4\text{ V}$ , si trova calcolando  $I_1 = I_2 - I_3$ :

$$I_2 = \frac{V_{CC} - V_{TH}}{R_2} = 2\text{ mA}; \quad I_3 = \frac{V_{TH}}{R_3} = 1.3\text{ mA}; \quad I_1 = 0.6\text{ mA}. \quad \Rightarrow \quad V_{com1} = V_{TH} - R_1 I_1 = 3.3\text{ V}.$$

È verificata la condizione  $V_{i1} < V_{com1} < V_{f1}$ , infatti abbiamo:  $2\text{ V} < 3.3\text{ V} < 4.5\text{ V}$ . La condizione è necessaria per rendere il circuito astabile.

La costante di tempo caratteristica,  $\tau_1$ , della carica di  $C$  durante la fase di SET, è:

$$\tau_1 = R_{V1} C; \quad \text{dove} \quad R_{V1} = R_1 + R_{th} = R_1 + \frac{R_2 R_3}{R_2 + R_3} = 1.75\text{ k}\Omega \quad \Rightarrow \quad \tau_1 = R_{V1} C = 350\text{ }\mu\text{s}.$$

$$T_1 = \tau_1 \ln \left( \frac{V_{f1} - V_{i1}}{V_{f1} - V_{com1}} \right) \approx 266.749\text{ }\mu\text{s}.$$

Fase di RESET:  $Q=0$ ,  $D=0$ ;

$V_{G1} = 0\text{ V}$ ,  $V_{S1} = 0\text{ V}$ ,  $V_{GS1} = 0\text{ V} < V_{Tn} \Rightarrow Q1$  spento.

$V_{G2} = 6\text{ V}$ ,  $V_{S2} = 0\text{ V}$ ,  $V_{GS2} = 6\text{ V} > V_{Tn} \Rightarrow Q2$  acceso.

$V_{G3} = 0\text{ V}$ ,  $V_{S3} = V_{CC} = 6\text{ V}$ ,  $V_{GS3} = -6\text{ V} < V_{Tp} \Rightarrow Q3$  acceso.

$$V_{i2} = V_{com1} = 3.3\text{ V}.$$

$$V_{com2} = V_{CC}/3 = 2\text{ V}.$$

Si definisce  $R_{up} = R_5 || (R_1 + R_2) = 1 \text{ k}\Omega$ , da cui si calcola il valore finale sul condensatore  $C$ :  
 $V_{f2} = \frac{R_4}{R_4 + R_{up}} V_{CC} = 1 \text{ V}$ .

È verificata la condizione  $V_{i2} > V_{com2} > V_{f2}$ , infatti abbiamo:  $3.\bar{3} \text{ V} > 2 \text{ V} > 1 \text{ V}$ . La condizione è necessaria per rendere il circuito astabile.

La costante di tempo caratteristica,  $\tau_2$ , della carica di  $C$  durante la fase di RESET, è:

$$\tau_2 = R_{V2}C; \quad \text{dove} \quad R_{V2} = R_4 || R_{up} = 166.\bar{6} \Omega \quad \implies \quad \tau_2 = R_{V2}C = 33.\bar{3} \mu\text{s}.$$

$$T_2 = \tau_2 \ln \left( \frac{V_{f2} - V_{i2}}{V_{f2} - V_{com2}} \right) \approx 28.243 \mu\text{s}.$$

La frequenza di oscillazione dell'astabile è  $f = \frac{1}{T_1 + T_2} \approx 3389.92 \text{ Hz}$ .