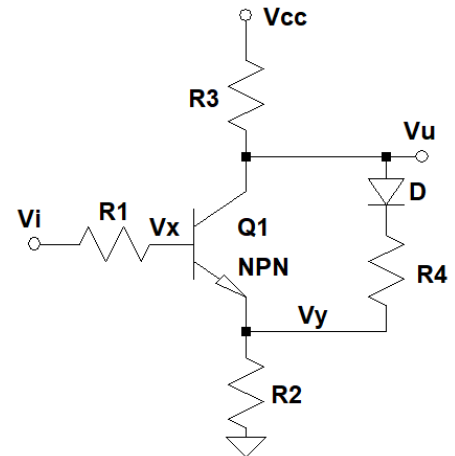


1) Nel circuito in figura, il transistor e il diodo possono essere descritti da un modello “a soglia”, con  $V_\gamma=0.75\text{V}$  e  $V_{CEsat}=0.2\text{V}$ . Si determini la caratteristica statica  $V_u(V_i)$ .

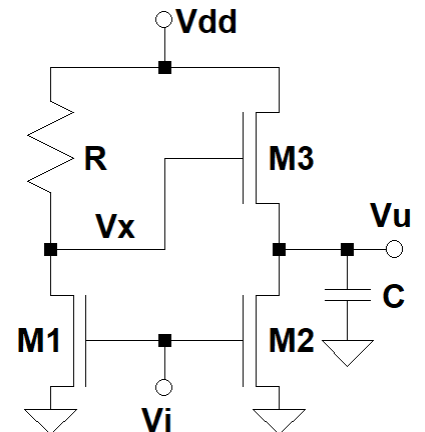
$V_{CC} = 5\text{ V}$ ,  $\beta_f = 100$ ,  $R_1 = 6\text{ k}\Omega$ ,  $R_2 = 1.2\text{ k}\Omega$ ,  
 $R_3 = 3.2\text{ k}\Omega$ ,  $R_4 = 0.8\text{ k}\Omega$ .



2) Nel circuito in figura, i transistori sono caratterizzati dalla tensione di soglia  $V_{Tn}$  e dal coefficiente  $\beta_n$ . La tensione di ingresso  $V_i$  abbia l'andamento seguente:

$$V_i(t) = \begin{cases} V_{dd}, & t < 0 \\ 0, & t \geq 0 \end{cases}$$

Si calcoli il tempo di propagazione corrispondente, relativamente al segnale di uscita  $V_u$  (inteso come il tempo necessario a compiere il 50% della effettiva escursione di  $V_u$ ).



$V_{dd} = 3.3\text{ V}$ ,  $\beta_1 = \beta_2 = \beta_3 = \beta_n = 1.2\text{ mA/V}^2$ ,  $V_{Tn} = 0.3\text{ V}$ ,  $C=0.1\text{ pF}$ ,  $R=0.5\text{ k}\Omega$ .

- Tempo a disposizione: 2h e 30m
- Indicare su ciascun foglio nome, cognome, data e numero di matricola
- Non usare penne o matite rosse
- L'elaborato deve essere contenuto **in un unico foglio** (4 facciate) protocollo

## 9.1.2020 – Esercizio 1

Osservazioni preliminari:

- Se T è OFF, necessariamente D ON: infatti, se (per assurdo) fossero entrambi OFF, tutte le correnti e le cadute sui resistori sarebbero nulle. Si avrebbe, in questo caso:  $V_D = V_{CC} > V_Y$  (contro l'ipotesi di D OFF).
- Se T è SAT, necessariamente D OFF. Infatti, per T SAT si ha:

$$V_D + R_4 I_D = V_{CE} = V_{CE,sat} \xrightarrow{I_D \geq 0} V_D \leq V_{CE,sat} < V_Y$$

La caratteristica può essere quindi ottenuta considerando le regioni di funzionamento seguenti:

### 1) T OFF, D ON:

$$I_D = \frac{V_{CC} - V_Y}{R_2 + R_3 + R_4} = 817.3 \mu A \rightarrow V_u = V_{CC} - R_3 I_D = \mathbf{2.38 V}$$

la condizione vale fino a che:

$$\left. \begin{aligned} V_{BE} &= V_x - V_Y < V_Y \\ V_x &= V_i - R_1 I_B \xrightarrow{I_B=0} V_x = V_i \\ V_Y &= R_2(I_E + I_D) \xrightarrow{I_E=0} V_Y = 0.98 V \end{aligned} \right\} \rightarrow V_i < 1.73 V$$

### 2) T ON (RN), D ON:

$$\left. \begin{aligned} I_B &= \frac{V_i - V_x}{R_1} \\ I_2 &= \frac{V_x - V_Y}{R_2} = (\beta_F + 1)I_B + I_4 \\ I_3 &= \frac{V_{CC} - V_u}{R_3} = \beta_F I_B + I_4 \\ I_4 &= \frac{V_u - V_Y - V_Y}{R_4} \\ V_Y &= V_x - V_Y \end{aligned} \right\} \rightarrow \begin{cases} V_u = 5.69 - 1.91 V_i \\ V_Y = 1.16 + 0.76 V_i \end{cases} \quad (*)$$

La relazione vale fino a che D ON  $\rightarrow$  OFF (poiché, date le osservazioni preliminari, T non può saturare finché D ON):

$$I_D = I_4 = \frac{V_u - V_Y - V_Y}{R_4} > 0 \xrightarrow{(*)} V_i < 1.98 V \quad (V_u > 1.92)$$

### 3) T ON (RN), D OFF. Si ha in questo caso $I_D = I_4 = 0$ e le equazioni precedenti diventano:

$$\left. \begin{aligned} I_B &= \frac{V_i - V_x}{R_1} \\ I_2 &= \frac{V_x - V_Y}{R_2} = (\beta_F + 1)I_B \\ I_3 &= \frac{V_{CC} - V_u}{R_3} = \beta_F I_B \\ V_Y &= V_x - V_Y \end{aligned} \right\} \rightarrow \begin{cases} V_u = 6.89 - 2.52 V_i \\ V_Y = 0.79 + 0.95 V_i \end{cases} \quad (**)$$

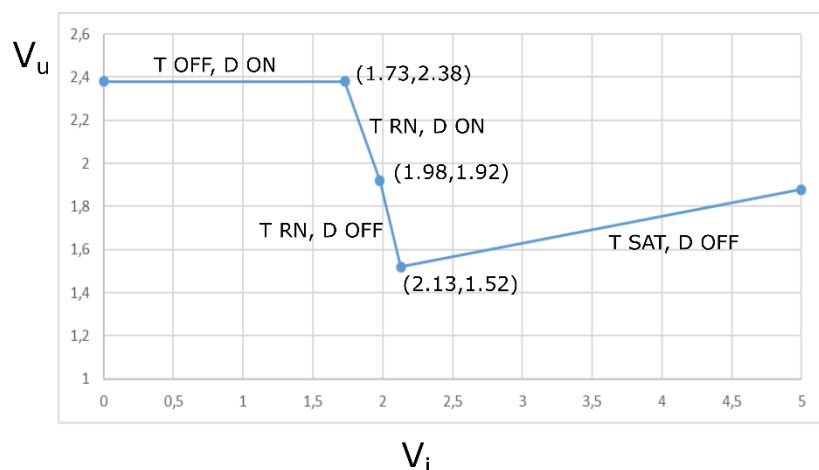
La relazione vale fino a che T RN  $\rightarrow$  SAT:

$$V_{CE} = V_u - V_Y > V_{CE,sat} \xrightarrow{(**)} V_i < 2.13 V \quad (V_u > 1.52)$$

### 4) T ON (SAT), D OFF

$$\left. \begin{aligned} I_B &= \frac{V_i - V_x}{R_1} \\ I_2 &= \frac{V_x - V_Y}{R_2} \\ I_3 &= \frac{V_{CC} - V_u}{R_3} \\ I_B + I_3 &= I_2 \\ V_Y &= V_x - V_Y \\ V_{CE} &= V_u - V_Y = V_{CE,sat} \end{aligned} \right\} \rightarrow V_u = 1.25 + 0.13 V_i$$

La caratteristica risulta quindi :



## 9.1.2020 – Esercizio 2

$t < 0$ ,  $V_i = V_{dd} > V_{Tn} \rightarrow M_1, M_2$  ON. Ipotizzando  $M_1$  LIN (\*), si ha:

$$\left. \begin{aligned} I_{D1} &= \beta_n \left( (V_{dd} - V_{Tn})V_x - \frac{V_x^2}{2} \right) \\ I_R &= \frac{V_{dd} - V_x}{R} \end{aligned} \right\} \xrightarrow{I_{D1}=I_R} V_x = \begin{cases} 1.38 \text{ V} = V_x^* \\ 7.94 \text{ V} \end{cases}$$

Solo la prima soluzione soddisfa l'ipotesi (\*):

$$V_{GS1} > V_{DS1} + V_{Tn} \rightarrow V_{dd} > V_x^* + V_{Tn}$$

Ipotizzando ora  $M_2$  LIN (\*\*) e  $M_3$  SAT (\*\*\*), si ottiene:

$$\left. \begin{aligned} I_{D2} &= \beta_n \left( (V_{dd} - V_{Tn})V_u - \frac{V_u^2}{2} \right) \\ I_{D3} &= \frac{\beta_n}{2} (V_x^* - V_u - V_{Tn})^2 \end{aligned} \right\} \xrightarrow{I_{D2}=I_{D3}} V_u = \begin{cases} 0.15 \text{ V} = V_u^* \\ 3.93 \text{ V} \end{cases}$$

Solo la prima soluzione soddisfa entrambe le ipotesi:

$$V_{GS2} > V_{DS2} + V_{Tn} \rightarrow V_{dd} > V_u^* + V_{Tn} (**)$$

$$\left. \begin{aligned} V_{GS3} &= V_x^* - V_u^* > V_{Tn} \\ V_{GS3} &= V_x^* - V_u^* < V_{DS3} + V_{Tn} = V_{dd} - V_u^* + V_{Tn} \end{aligned} \right\} (***)$$

Si ha quindi, per  $t < 0$ ,  $V_u = V_u^* = V_{u,in}$ .

$t < 0$ ,  $V_i = 0 < V_{Tn} \rightarrow M_1, M_2$  OFF. Si ha quindi:

$$\left. \begin{aligned} I_{D1} &= 0 \\ I_R &= \frac{V_{dd} - V_x}{R} \end{aligned} \right\} \xrightarrow{I_{D1}=I_R} V_x = V_{dd}$$

$M_3$  è quindi necessariamente SAT ( $V_{GS3} = V_{DS3} < V_{DS3} + V_{Tn}$ ). Il transitorio di pull-up è quindi limitato al valore finale:

$$V_{u,fin} = V_{dd} - V_{Tn}$$

Il tempo di propagazione  $t_{p,LH}$  è quindi il tempo necessario a raggiungere il 50% della escursione, cioè il valore:

$$V_{u,50\%} = \frac{V_{u,in} + V_{u,fin}}{2} = 1.57 \text{ V}$$

Si ha:

$$\left. \begin{aligned} I_C &= C \frac{dV_u}{dt} \\ I_{D3} &= \frac{\beta_n}{2} (V_{dd} - V_u - V_{Tn})^2 \end{aligned} \right\} \xrightarrow{I_{D3}=I_C} \frac{\beta_n}{2} (V_{dd} - V_u - V_{Tn})^2 = C \frac{dV_u}{dt} \rightarrow dt = \frac{C}{\frac{\beta_n}{2} (V_{dd} - V_u - V_{Tn})^2} dV_u$$

E, integrando da  $V_{u,in}$  a  $V_{u,50\%}$ :

$$\int_0^{t_{p,LH}} dt = \int_{V_{u,in}}^{V_{u,50\%}} \frac{C}{\frac{\beta_n}{2} (V_{dd} - V_u - V_{Tn})^2} dV_u \rightarrow t_{p,LH} = 58.5 \text{ ps}$$