

## PROVA SCRITTA di DISPOSITIVI ELETTRONICI del 10 settembre 2025

### ESERCIZIO 1

Un transistor bipolare  $n^+pn$  ( $N_{AB} = N_{DC} = 10^{16} \text{ cm}^{-3}$ ,  $W_{met} = 3 \text{ }\mu\text{m}$ ) è polarizzato con  $I_B = 10 \text{ }\mu\text{A}$ ,  $V_{CE} = 5 \text{ V}$ ,  $S = 1 \text{ mm}^2$ ,  $\mu_n = 0.11 \text{ m}^2/\text{Vs}$ ,  $\tau_n = 1 \text{ }\mu\text{s}$ .

1) Usando una stima ragionevole per la  $V_{BE}$ , determinare le tensioni e le correnti ai terminali. Si valuti poi l'errore commesso sulla  $V_{BC}$  e sulla  $W_{BC}$  considerando i valori calcolati.[4]

2) Si determinino le capacità differenziali dovute alle regioni di svuotamento. Tra quali coppie di terminali vanno posizionate? [3]

3) Si determini la capacità differenziale dovuta alla carica immagazzinata in base e la coppia di terminali a cui applicarla (qual è la tensione di controllo?). Confrontarla con le capacità calcolate nel punto 2. (Si possono fare delle approssimazioni) [3]

### ESERCIZIO 2

Una linea di produzione di circuiti integrati prevede la fabbricazione di transistori  $n$ -MOS polysilicon gate, su un substrato  $N_A = 10^{16} \text{ cm}^{-3}$ ,  $t_{ox} = 20 \text{ nm}$ . Vengono fabbricati alcuni condensatori MOS di test, da cui risulta che il processo di drogaggio del gate è difettoso: il gate viene drogato solo  $n = 10^{17} \text{ cm}^{-3}$  anziché  $n^+$ .

1) Determinare la caduta di tensione nell'elettrodo di gate quando il substrato raggiunge la soglia dell'inversione. [3]

2) Determinare la tensione di soglia, e confrontarla con quella che si avrebbe con il gate correttamente drogato. [3]

3) Si determini la tensione  $V_{GS}$  necessaria per portare anche il Gate alla soglia dell'inversione, nonché la carica mobile nel canale (nel substrato  $p$ ) per questo valore di tensione. [4]

### ESERCIZIO 3

Una giunzione  $pn$  a drogaggio simmetrico ( $\mu_n = 1100 \text{ cm}^2/\text{Vs}$ ,  $\mu_p = 400 \text{ cm}^2/\text{Vs}$ , lunghezza di ciascuna base  $W_n = W_p = 4 \text{ }\mu\text{m}$ , basi corte,  $S=1 \text{ mm}^2$ ) è polarizzato in inversa, con una regione di svuotamento di  $W = 5 \text{ }\mu\text{m}$  e campo elettrico massimo di  $8 \text{ MV/m}$  (negativo).

1) Determinare il drogaggio delle basi.[4]

2) Determinare la tensione applicata.[3]

3) Determinare la corrente nel diodo, e confrontarla con quella che si avrebbe per  $V=-0.5 \text{ V}$ . [3]

### ESERCIZIO 1

Un transistor bipolare  $n^+pn$  ( $N_{AB} = N_{DC} = 10^{16} \text{ cm}^{-3}$ ,  $W_{met} = 3 \text{ } \mu\text{m}$ ) è polarizzato con  $I_B = 10 \text{ } \mu\text{A}$ ,  $V_{CE} = 5 \text{ V}$ ,  $S = 1 \text{ mm}^2$ ,  $\mu_n = 0.11 \text{ m}^2/\text{Vs}$ ,  $\tau_n = 1 \text{ } \mu\text{s}$ .

1) Usando una stima ragionevole per la  $V_{BE}$ , determinare le tensioni e le correnti ai terminali. Si valuti poi l'errore commesso sulla  $V_{BC}$  e sulla  $W_{BC}$  considerando i valori calcolati.[4]

2) Si determinino le capacità differenziali dovute alle regioni di svuotamento. Tra quali coppie di terminali vanno posizionate? [3]

3) Si determini la capacità differenziale dovuta alla carica immagazzinata in base e la coppia di terminali a cui applicarla (qual è la tensione di controllo?). Confrontarla con le capacità calcolate nel punto 2. (Si possono fare delle approssimazioni) [3]

### SOLUZIONE

1) Come suggerito dal testo, assumiamo un valore accettabile per  $V_{BE}$ , salvo fare i conti a "consuntivo" e vedere di quanto si sbaglia. Prendiamo  $V_{BE} \approx 0.6 \text{ V}$ . Quindi procediamo con i conti:

$$\begin{aligned}V_{CB} &= V_{CE} - V_{BE} = 4.4 \text{ V} \\V_{0BC} &= \frac{kT}{q} \ln \frac{N_{AB}N_{DC}}{n_i^2} = 0.693 \text{ V} \\W_{BC} &= \sqrt{\frac{2\epsilon_s}{q} \left( \frac{1}{N_{AB}} + \frac{1}{N_{DC}} \right) (V_0 + V_{CB})} = 1.16 \text{ } \mu\text{m} \\x_{BC} &= 0.58 \text{ } \mu\text{m} \\W_{eff} &= 2.42 \text{ } \mu\text{m} \\D_n &= \frac{kT}{q} \mu_n = 2.843 \times 10^{-3} \text{ m}^2/\text{s} \\\tau_t &= \frac{W^2}{2D_n} = 1 \text{ ns} \\I_C &= \frac{Q}{\tau_t} = I_B \frac{\tau_n}{\tau_t} = 9.2 \text{ mA} \\Q &= qS \frac{n_i^2}{N_{AB}} e^{\frac{V_{BE}}{V_T}} \frac{W}{2} = I_B \tau_n \\V_{BE} &= V_T \ln \left( \frac{2I_B \tau_n N_{AB}}{WqSn_i^2} \right) = 0.58 \text{ V}\end{aligned}$$

Quindi molto vicino al valore ipotizzato. La  $V_{BE}$  incide essenzialmente solo nel calcolo della  $V_{BC}$ , che si riflette sulla regione di svuotamento, e sulla lunghezza effettiva di base, con una dipendenza come la radice quadrata. Quindi considerare  $V_{BE} = 0.6$  o  $V_{BE} = 0.58$  non da alcuna differenza. Se si fosse scelto  $V_{BE} = 0.7 \text{ V}$ ,  $V_{BC} = 4.3 \text{ V}$ ,  $W_{BC} = 1.15 \text{ } \mu\text{m}$ . La differenza sarebbe comunque stata trascurabile.

2) Le due giunzioni sono  $BE$ , che ha una capacità differenziale molto grande perché è polarizzata in diretta, e  $BC$ , polarizzata in inversa. Calcoliamo le  $C_W$  parassite tra base e collettore, e tra base ed emettitore. Per la  $C_{BE}$  bisogna calcolare la regione di svuotamento

base-emettitore, che per semplicità di calcolo si trascura nel calcolo delle correnti  $N_{DE} = n^+$ .

$$\begin{aligned} C_{BC} &= S \frac{\epsilon_s}{W_{BC}} = 90.8 \text{ pF} \\ V_{0BE} &= \frac{kT}{q} \ln \left( \frac{N_{AB} N_{DE}}{n_i^2} \right) = 0.871 \text{ V} \\ W_{BE} &= \sqrt{\frac{2\epsilon_s}{qN_{AB}} (V_{0BE} + V_{BE})} = 0.44 \text{ } \mu\text{m} \\ C_{BE} &= S \frac{\epsilon_s}{W_{BE}} = 239 \text{ pF} \end{aligned}$$

3) La tensione da cui dipende la carica immagazzinata in base è la  $V_{BE}$ , che determina  $Q$ . Quindi avremo:

$$\begin{aligned} Q &= qS \frac{n_i^2}{N_{AB}} e^{\frac{V_{BE}}{V_T}} \frac{W}{2} \\ C_{BE \text{ diff}} &= \frac{dQ}{dV_{BE}} = \frac{qS}{V_T} \frac{n_i^2}{N_{AB}} e^{\frac{V_{BE}}{V_T}} \frac{W}{2} \end{aligned}$$

Nell'ultima equazione abbiamo trascurato la dipendenza della  $W$  dalla  $V_{BE}$  che, come abbiamo dimostrato nel punto 1, è molto piccola. Quindi l'espressione della capacità di diffusione dovuta alla carica in base diventa praticamente:

$$C_{BE \text{ diff}} = \frac{Q}{V_T} = \frac{I_B \tau_n}{V_T} = 38.7 \text{ nF}$$

Quindi, pur essendo in genere la base corta e  $Q$  piccola, la capacità dovuta alla carica in base è abbastanza grande, maggiore di quelle dovute alle regioni di svuotamento.

Nelle applicazioni circuitali, oggetto di corsi successivi, vi verrà dimostrato che la capacità parassita più piccola, che è la  $V_{CB}$ , è quella con l'effetto maggiore nelle applicazioni circuitali, perché posta tra due punti tra i quali, in genere, c'è una notevole amplificazione di tensione (effetto Miller, che vedrete nei corsi circuitali).

## ESERCIZIO 2

Una linea di produzione di circuiti integrati prevede la fabbricazione di transistori  $n$ -MOS polysilicon gate, su un substrato  $N_A = 10^{16} \text{ cm}^{-3}$ ,  $t_{ox} = 20 \text{ nm}$ . Vengono fabbricati alcuni condensatori MOS di test, da cui risulta che il processo di drogaggio del gate è difettoso: il gate viene drogato solo  $n = 10^{17} \text{ cm}^{-3}$  anziché  $n^+$ .

1) Determinare la caduta di tensione nell'elettrodo di gate quando il substrato raggiunge la soglia dell'inversione. [3]

2) Determinare la tensione di soglia, e confrontarla con quella che si avrebbe con il gate correttamente drogato. [3]

3) Si determini la tensione  $V_{GS}$  necessaria per portare anche il Gate alla soglia dell'inversione, nonché la carica mobile nel canale (nel substrato  $p$ ) per questo valore di tensione. [4]

## SOLUZIONE

1) Con polarizzazione positiva  $V_{GS}$ , sia il gate  $n$  che il substrato  $p$  tendono all'inversione. Alla soglia dell'inversione avremo che la carica del condensatore MOS è quella della regione di svuotamento nel substrato  $p$ :

$$\begin{aligned} Q &= \sqrt{2\epsilon_s q N_A 2\psi_{Bp}} \\ \psi_{Bp} &= \frac{kT}{q} \ln \frac{N_A}{n_i} = 0.347 \text{ V} \end{aligned}$$

Questa carica è negativa nel substrato, dovuta agli accettori ionizzati. Nel substrato ci cade una tensione  $\psi_{Bp}$ . Sul Gate dovremo avere la stessa carica, dovuta ai donatori positivi, e quindi sull'elettrodo di Gate ci sarà una caduta di tensione  $V_S$ , minore di  $2\psi_{Bn}$ . Infatti il Gate è più drogato del substrato, quindi raggiunge l'inversione per tensioni  $V_{GS}$  maggiori di quella che serve per il substrato. Quindi avremo:

$$\begin{aligned} Q &= \sqrt{2\epsilon_s q N_A 2\psi_{Bp}} = \sqrt{2\epsilon_s q N_D V_S} \\ N_A 2\psi_{Bp} &= N_D V_S \\ V_S &= \frac{N_A}{N_D} 2\psi_{Bp} = 0.0347 \text{ V} \end{aligned}$$

2) Nel caso di Gate correttamente drogato avremo avuto:

$$\begin{aligned} \Phi_{MS} &= -\frac{E_g}{2q} - \psi_{Bp} = -0.887 \text{ V} \\ C_{ox} &= \frac{\epsilon_s}{t_{ox}} = 1.726 \times 10^{-3} \text{ F/m}^2 \\ V_{TH} &= \frac{\sqrt{2\epsilon_s q N_A 2\psi_{Bp}}}{C_{ox}} + 2\psi_{Bp} + \Phi_{MS} = 0.09 \text{ V} \end{aligned}$$

Nel caso di gate drogato  $n$  (non  $n^+$ ) avremo che alla tensione di soglia va aggiunta la caduta di tensione  $V_S$  necessaria al Gate per fornire la carica del condensatore MOS. Inoltre, la  $\Phi_{MS}$  si modifica poichè il livello di Fermi nel Gate non coincide con la banda di conduzione, ma si trova sopra il livello di Fermi intrinseco di  $\psi_{Bn}$ . Quindi  $\Phi_{MS}$  è negativa, ed in valore assoluto si ottiene sommando le due  $\psi_B$ :

$$\begin{aligned} \psi_{Bn} &= \frac{kT}{q} \ln \frac{N_D}{n_i} = 0.406 \text{ V} \\ \Phi_{MS} &= -\psi_{Bn} - \psi_{Bp} = -0.753 \text{ V} \\ V_{TH} &= \frac{\sqrt{2\epsilon_s q N_A 2\psi_{Bp}}}{C_{ox}} + 2\psi_{Bp} + V_{Sgate} + \Phi_{MS} = 0.26 \text{ V} \end{aligned}$$

3) Nel caso di gate alla soglia dell'inversione, avremo che la carica del condensatore MOS è pari a:

$$Q = \sqrt{2\epsilon_s q N_D 2\psi_{Bn}} \quad (1)$$

Questa sarà uguale a  $Q_n + Q_W$  del substrato  $p$ , che è oltre l'inversione. La caduta di tensione sull'elettrodo di Gate è a questo punto  $2\psi_{Bn}$ . Avremo che la tensione  $V_{GS}$  si può scrivere come:

$$V_{GS} = -\frac{Q_n + Q_W}{C_{ox}} + 2\psi_{Bp} + 2\psi_{Bn} + \Phi_{MS}$$

$$V_{GS} = -\frac{\sqrt{2\epsilon_s q N_D 2\psi_{Bn}}}{C_{ox}} + 2\psi_{Bp} + 2\psi_{Bn} + \Phi_{MS} = 1.71 \text{ V}$$

La carica mobile nel canale sarà data da:

$$Q_n = Q - Q_W$$

$$Q_n = \sqrt{2\epsilon_s q N_D 2\psi_{Bn}} - \sqrt{2\epsilon_s q N_A 2\psi_{Bp}}$$

$$Q_n = 1.65 \times 10^{-3} - 4.84 \times 10^{-4} = 1.17 \times 10^{-3} \text{ C/m}^2$$

### ESERCIZIO 3

Una giunzione  $pn$  a drogaggio simmetrico ( $\mu_n = 1100 \text{ cm}^2/\text{Vs}$ ,  $\mu_p = 400 \text{ cm}^2/\text{Vs}$ , lunghezza di ciascuna base  $W_n = W_p = 4 \text{ }\mu\text{m}$ , basi corte,  $S=1 \text{ mm}^2$ ) è polarizzato in inversa, con una regione di svuotamento di  $W = 5 \text{ }\mu\text{m}$  e campo elettrico massimo di  $8 \text{ MV/m}$  (negativo).

- 1) Determinare il drogaggio delle basi.[4]
- 2) Determinare la tensione applicata.[3]
- 3) Determinare la corrente nel diodo, e confrontarla con quella che si avrebbe per  $V=-0.5 \text{ V}$ . [3]

### SOLUZIONE

1) Avremo che  $x_p = x_n = W/2$ , poiché i due drogaggio sono uguali. Il profilo del campo elettrico è triangolare tra  $-x_p = -2.5 \text{ }\mu\text{m}$  e  $x_n = 2.5 \text{ }\mu\text{m}$ , e la derivata del campo elettrico (la pendenza dei lati del triangolo) è proporzionale al drogaggio:

$$\mathcal{E}_{max} = \frac{qN_A}{\epsilon_s} x_p = \frac{qN_D}{\epsilon_s} x_n$$

$$N_A = \frac{\mathcal{E}_{max}}{x_p} \frac{\epsilon_s}{q} = 2 \times 10^{15} \text{ cm}^{-3}$$

2) La tensione applicata più la differenza di potenziale di contatto  $V_0$  è l'integrale del profilo del campo elettrico, che è triangolare. Quindi avremo:

$$V + V_0 = \frac{1}{2} W \mathcal{E}_{max} = 20 \text{ V} \quad (2)$$

Quindi avremo:

$$V_0 = \frac{kT}{q} \ln \frac{N_D N_A}{n_i^2} = 0.65 \text{ V}$$

$$V = 20 - V_0 = 19.35 \text{ V}$$

3) La corrente è quella di saturazione inversa, che dipende dalla lunghezza delle basi meno  $x_p$  e  $x_n$ :

$$\begin{aligned} D_n &= \frac{kT}{q} \mu_n = 2.843 \times 10^{-4} \text{ m}^2/\text{s} \\ D_p &= \frac{kT}{q} \mu_p = 1.034 \times 10^{-3} \text{ m}^2/\text{s} \\ I_S &= qS \frac{D_n}{W_n - x_n} \frac{n_i^2}{N_D} + qS \frac{D_p}{W_p - x_p} \frac{n_i^2}{N_A} = 23.3 \text{ pA} \end{aligned}$$

Ovviamente diretta da  $n$  a  $p$ , cioè negativa. Nel caso  $V = -0.5 \text{ V}$ , dovremo ricalcolare la regione di svuotamento ( $N = N_A = N_D$ ):

$$\begin{aligned} W &= \sqrt{\frac{2\epsilon_s}{q} \frac{2}{N} (V_0 - 0.5)} = 0.444 \text{ } \mu\text{m} \\ x_n = x_p &= \frac{W}{2} = 0.222 \text{ } \mu\text{m} \\ I_S &= qS \frac{D_n}{W_n - x_n} \frac{n_i^2}{N_D} + qS \frac{D_p}{W_p - x_p} \frac{n_i^2}{N_A} = 6.3 \text{ pA} \end{aligned}$$