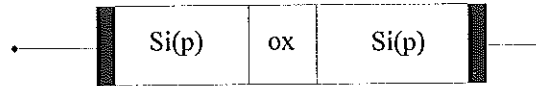


Prova scritta del 10/06/04

ESERCIZIO 1 ( $\mu$ E I e DTE)

1) Disegnare il diagramma a bande della struttura seguente



sapendo che:

a) I contatti Si/ox e M/Si sono ideali;

b)  $\Phi_M = 3.5$  eV,  $\Phi_S = 4.8$  eV.

2) Calcolare la capacità differenziale per unità di superficie dei contatti M/Si quando  $V = 0$ . L'affinità elettronica del Si vale 4 eV; per il gap si utilizzi il valore 1.1 eV.

ESERCIZIO 2 ( $\mu$ E I e DTE)

Un transistor NMOS è definito da:  $t_{ox} = 200$  nm,  $N_A = 5 \times 10^{15}$  cm<sup>-3</sup>, gate di poly  $n^+$ , carica nulla nell'ossido.

1) Per  $V_{DS} = 0$  per  $V_{GS} = 5$  V calcolare l'ampiezza della zona di svuotamento sotto il gate e  $Q_n$ , carica mobile per unità di superficie.

2) Se  $V_{DS} > 0$  e  $V_{GS} = 5$  V calcolare  $Q_n$  alla coordinata  $y_0$  sapendo che  $V(y_0) - V(0) = 2$  V, dove  $y_0$  è un punto all'interno del canale.  $0 \leq V(y) \leq V_{DS}$ ,  $0 \leq y \leq L$ .

3) Se al punto 2) fosse stato  $V(y_0) - V(0) = 5$  V la domanda sarebbe stata corretta? Spiegare.

Si faccia riferimento al modello di prima approssimazione del MOSFET.

ESERCIZIO 3 (DTE)

L'intensità luminosa su uno strato di fotoresist positivo è data dall'espressione

$$I(x) = I_o \exp\left(-\frac{x^2}{a^2}\right)$$

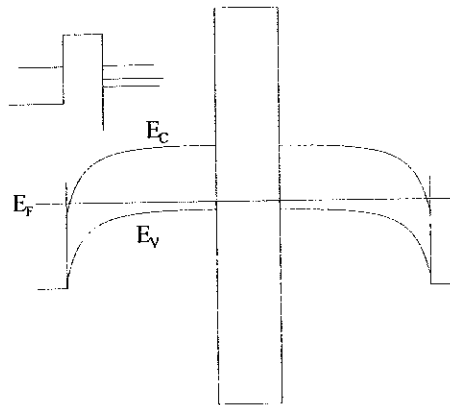
con  $I_o = 17$  mW/cm<sup>2</sup> e  $a = 1$   $\mu$ m. Il fattore di contrasto vale 3 e la sensibilità  $Q_2$  è pari a 10 mJ/cm<sup>2</sup>. L'esposizione dura 2 s.

Determinare l'ampiezza della zona in cui il fotoresist, dopo lo sviluppo, è stato solo parzialmente rimosso.



## SOLUZIONE 1

1) Dato che i contatti Si/ox sono ideali il complesso Si(p)/ox/Si(p) sarà caratterizzato da bande piatte; i contatti M/Si ideali (assenza di stati di interfaccia; si noti il diverso significato che assume "ideale" nei due casi) danno luogo ad un piegamento delle bande verso il basso. Si noti che  $qV_0 > E_G$  e quindi all'interfaccia con il metallo c'è uno strato di inversione costituito da elettroni. Nella figura è mostrata anche la situazione M/Si prima del contatto.



2) Per quanto riguarda la capacità si osservi che lo strato di inversione costituisce un prolungamento dell'elettrodo metallico e quindi la capacità cercata è solo quella relativa allo strato di svuotamento.

Dato che  $\Phi_s = 4.8$  eV avremo  $E_F - E_V = 1.1 - 0.8 = 0.3$  da cui si deduce il drogaggio del Si(p)

$$N_A = 10^{19} \times \exp\left(-\frac{0.3}{0.026}\right) = 9.75 \times 10^{13} \text{ cm}^{-3}.$$

Si pone il problema di calcolare quanta parte della  $V_0$  cada ai capi della zds. Adottando lo stesso criterio usato nella struttura MOS stabiliamo che l'inversione si ha quando  $\Psi_s = 2\Psi_B = 0.052 \times \ln\left(\frac{N_A}{n_i}\right) = 0.052 \times \ln\left(\frac{9.75 \times 10^{13}}{1.5 \times 10^{10}}\right) = 0.456$  V =  $V_0^*$ . Quindi

$$C_D = \frac{\epsilon_s}{W}$$

con  $W = \sqrt{\frac{2\epsilon_s V_0^*}{qN_A}}$ :

$$C_D = \frac{11.8 \times 8.85 \times 10^{-12}}{\sqrt{\frac{2 \times 11.8 \times 8.85 \times 10^{-12} \times 0.456}{1.6 \times 10^{-19} \times 9.75 \times 10^{13}}}} = 4.2 \times 10^{-5} \text{ F/m}^2.$$

## SOLUZIONE 2

Per un NMOS si ha in generale, per una  $V_{DS}$  qualsiasi,

$$V_{GS} = -\frac{Q_n(y)}{C_{ox}} - \frac{Q_w(V(y))}{C_{ox}} + 2\Psi_B + \Phi_{MS} + V(y).$$



1) Se  $V_{DS} = 0 \Rightarrow V(y) = 0$  e quindi

$$V_{GS} = -\frac{Q_n}{C_{ox}} - \frac{Q_W}{C_{ox}} + 2\Psi_B + \Phi_{MS} = -\frac{Q_n}{C_{ox}} + V_T$$

da cui

$$-Q_n = C_{ox} (V_{GS} - V_T)$$

con  $Q_n$  negativa (elettroni dello strato di inversione).

$$V_T = \frac{\sqrt{2\varepsilon_s q N_A 2\Psi_B}}{C_{ox}} + 2\Psi_B + \Phi_{MS}$$

$$2\Psi_B = 2\frac{kT}{q} \ln\left(\frac{N_A}{n_i}\right) = 0.052 \times \ln\left(\frac{5 \times 10^{15}}{1.5 \times 10^{10}}\right) = 0.66 \text{ V}; \Phi_{MS} = -\frac{E_g - (E_F - E_V)}{q} =$$

$$- \left(1.1 - 0.026 \times \ln\left(\frac{10^{19}}{5 \times 10^{15}}\right)\right) = -0.9 \text{ V};$$

$$V_T = \frac{\sqrt{2 \times 11.8 \times 8.85 \times 10^{-12} \times 1.6 \times 10^{-19} \times 5 \times 10^{21} \times 0.66}}{3.9 \times 8.85 \times 10^{-12}} \times 200 \times 10^{-9} + 0.66 - 0.9 = 1.68$$

V;

$$-Q_n = C_{ox} (V_{GS} - V_T) = \frac{3.9 \times 8.85 \times 10^{-12}}{200 \times 10^{-9}} \times (5 - 1.68) = 5.73 \times 10^{-4} \text{ C/m}^2.$$

$W$ , ampiezza della zds, è data da

$$\sqrt{\frac{2\varepsilon_s 2\Psi_B}{q N_A}} = \sqrt{\frac{2 \times 11.8 \times 8.85 \times 10^{-12} \times 0.66}{1.6 \times 10^{-19} \times 5 \times 10^{21}}} = 4.15 \times 10^{-7} \text{ m.}$$

2) Vale in questo caso la

$$V_{GS} = -\frac{Q_n(y_0)}{C_{ox}} - \frac{Q_W(V(y_0))}{C_{ox}} + 2\Psi_B + \Phi_{MS} + V(y_0),$$

ma poiché si utilizza il modello di prima approx sarà

$$V_{GS} = -\frac{Q_n(y_0)}{C_{ox}} - \frac{Q_W}{C_{ox}} + 2\Psi_B + \Phi_{MS} + V(y_0),$$

in cui  $Q_W$  è indipendente da  $V(y)$ .

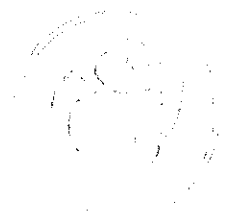
Per  $Q_n(y_0)$  avremo

$$Q_n(y_0) = C_{ox} \left( V_{GS} - \left( \frac{Q_W}{C_{ox}} + 2\Psi_B + \Phi_{MS} + V(y_0) \right) \right) =$$

$$C_{ox} \left( 5 - \left( \frac{\sqrt{2\varepsilon_s q N_A 2\Psi_B}}{C_{ox}} + 0.66 - 0.9 + 2 \right) \right) =$$

$$\frac{3.9 \times 8.85 \times 10^{-12}}{200 \times 10^{-9}} \left( 5 - \left( \frac{\sqrt{2 \times 11.8 \times 8.85 \times 10^{-12} \times 1.6 \times 10^{-19} \times 5 \times 10^{21} \times 0.66}}{3.9 \times 8.85 \times 10^{-12}} \times 200 \times 10^{-9} + 0.66 - 0.9 + 2 \right) \right) =$$

$$2.27 \times 10^{-4} \text{ C/m}^2, \text{ ovviamente minore che nel caso } V_{DS} = 0.$$



3) Ai capi del canale, qualunque sia la  $V_{DS}$ , si ha sempre una caduta pari a  $V_{GS} - V_T = 5 - 1.68 = 3.32$  V; quindi non è possibile che  $V(y_0) - V(0) = 5$  V con  $y_0$  all'interno del canale.

### SOLUZIONE 3

La sensibilità  $Q_2$  è per definizione quell'energia su  $\text{cm}^2$  necessaria ad impressionare completamente il fotoresist. Dall'espressione di fattore di contrasto

$$\gamma = \frac{1}{\log\left(\frac{Q_2}{Q_1}\right)}$$

si ottiene  $Q_1 = \frac{Q_2}{10^{\frac{1}{\gamma}}} = \frac{10}{10^{\frac{1}{3}}} = 4.64$   $\text{mJ}/\text{cm}^2$ . Poiché l'esposizione dura  $t_0 = 2$  secondi avremo che la relazione

$$I(x_0)t_0 = Q_2$$

stabilisce i limiti dell'intervallo  $\pm x_0$  all'interno del quale si ha esposizione completa. Si ha

$$17 \exp(-x_0^2) \times 2 = 10$$

$$x_0 = \pm \sqrt{\ln\left(\frac{17 \times 2}{10}\right)} = \pm 1.11 \mu\text{m}.$$

L'analoga relazione

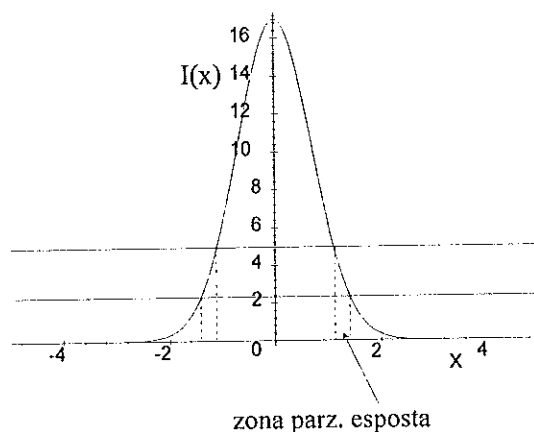
$$I(x_1)t_0 = Q_1$$

fissa i valori limite di  $x_1$  al di là dei quali l'esposizione del resist è nulla

$$17 \exp(-x_1^2) \times 2 = 4.64$$

$$x_1 = \pm \sqrt{\ln\left(\frac{17 \times 2}{4.64}\right)} = \pm 1.41 \mu\text{m}.$$

L'ampiezza cercata vale dunque  $x_1 - x_0 = 1.41 - 1.11 = 0.3 \mu\text{m}$ .



$$\left( \frac{\sqrt{1 - \left( \frac{4}{28.0855} \sin(2.9671) \right)^2} + \frac{4}{28.0855} \cos(2.9671)}{1 + \frac{4}{28.0855}} \right)^2$$

: .56594

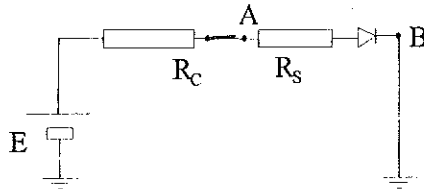


Prova scritta del 30/06/04

ESERCIZIO 1 ( $\mu$ E I e DTE)

Una giunzione  $p^+n$  a base lunga è inserita nel circuito della figura. Per fissati valori di  $R_C$  ed  $E$  si sa che nella giunzione c'è un eccesso  $Q$  di carica pari a  $6.12 \times 10^{-11}$  Coulomb. La giunzione è schematizzabile con un diodo ideale e una resistenza serie  $R_S$ .  $S = 10^4 \mu\text{m}^2$ ,  $\tau_h = 10^{-6}$  s,  $N_D = 10^{16} \text{cm}^{-3}$ ,  $\mu_h = 1000 \text{cm}^2\text{V}^{-1}\text{s}^{-1}$ .

- 1) Sapendo che  $V_{AB} = 0.65$  V calcolare il valore di  $R_S$ .
- 2) Si verifichi se il diodo si trova in condizione di bassa iniezione.
- 3) All'istante  $t = 0^+$  l'interruttore si apre. Graficare l'andamento della tensione  $V_{AB}$  in funzione del tempo per  $-\infty < t < t_0$ , con  $t_0 \ll \tau_h$ .



ESERCIZIO 2 ( $\mu$ E I e DTE)

Un processo polysilicon gate usa strutture MOS a canale  $p$ :  $N_D = 5 \times 10^{15} \text{cm}^{-3}$ , spessore dell'ossido 100 nm, gate poly di tipo  $n^+$  ( $n_i = 1.5 \times 10^{15} \text{cm}^{-3}$ ,  $\chi_{\text{Si}} = 4.1$  eV,  $E_g = 1.08$  eV). Il circuito verrà alimentato con una tensione duale  $-3/+3$  V.

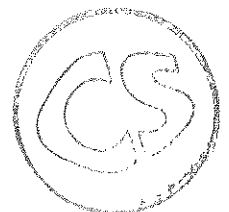
- 1) Determinare il minimo spessore di ossido di campo, sufficiente a garantire l'isolamento tra i dispositivi;
- 2) le metal sono realizzate di metallo con funzione di lavoro pari a 5.1 eV; considerando l'ossido di campo pari a quello minimo, determinare lo spessore della deposizione CVD necessaria a garantire l'isolamento.

ESERCIZIO 3 (DTE)

In un impianto di evaporazione termica un wafer di silicio è interessato da un flusso costante  $F$  di atomi di un metallo Me pari a  $6 \times 10^{16} \text{cm}^{-2}\text{s}^{-1}$ .  $F$  è uniforme e ortogonale al wafer. La struttura cristallina dell'Me è cubica con in più un atomo al centro di ogni cubo (struttura BCC, body centered cubic). La costante reticolare dell'Me vale 4 Å.

- 1) Nell'ipotesi che il film di Me cresca come un monocristallo calcolare quanto tempo è necessario per ottenere un film di spessore 0.2  $\mu\text{m}$ .
- 2) Calcolare la resistenza di strato del film sapendo che il tempo di rilassamento degli elettroni di conduzione vale  $1.5 \times 10^{-14}$  s.

6



## SOLUZIONE 1

1) La tensione  $V_{AB}$  ai capi del diodo sarà data da

$$V_{AB} = V_D + R_S I$$

dove  $V_D$  è la tensione che cade ai capi del diodo ideale. Sia  $V_D$  che  $I$  sono calcolabili dato che è noto l'eccesso di carica  $Q$ .

Infatti

$$Q = qS\delta p(0) \int_0^\infty e^{-\frac{x}{L_h}} dx = q\delta p(0)L_h S =$$

$$1.6 \times 10^{-19} \times 2.25 \times 10^{10} \times \left( e^{\frac{V_D}{0.026}} - 1 \right) \times \sqrt{0.026 \times 0.1 \times 10^{-6}} \times 10^4 \times 10^{-12} =$$

$$1.83 \times 10^{-21} \times \left( e^{\frac{V_D}{0.026}} - 1 \right) \text{ da cui si ottiene}$$

$$V_D = 0.026 \times \ln \left( \frac{6.12 \times 10^{-11}}{1.83 \times 10^{-21}} + 1 \right) = 0.63 \text{ V.}$$

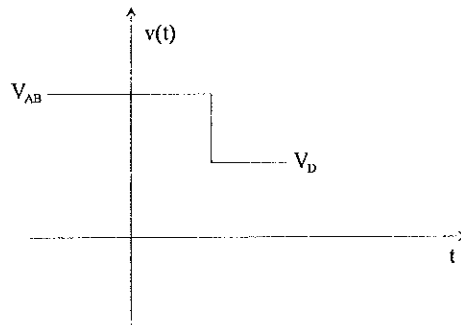
$R_S I = 0.65 - 0.63 = 0.02$ . Con il modello del controllo di carica  $I = \frac{Q}{\tau_h} = \frac{6.12 \times 10^{-11}}{10^{-6}} = 6.12 \times 10^{-5} \text{ A}$ . Segue che  $R_S = \frac{0.02}{6.12 \times 10^{-5}} = 326.8 \Omega$ .

2) L'eccesso in zero è dato da

$$\delta p(0) = 2.25 \times 10^{10} \times \left( e^{\frac{0.63}{0.026}} - 1 \right) = 7.5 \times 10^{20} \text{ m}^{-3} = 7.5 \times 10^{14} \text{ cm}^{-3}$$

ed è quindi molto minore di  $n_{n0}$ . La condizione di bassa iniezione è verificata.

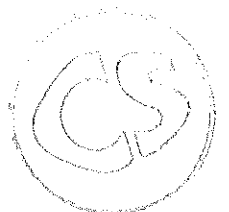
3) La tensione  $V_{AB}$  passa all'istante  $t = 0^+$  al valore  $V_D$  dato che  $I = 0$ . La  $V_D$  tenderà a zero in un intervallo di tempo dell'ordine del tempo medio di ricombinazione dei minoritari per cui il grafico richiesto è il seguente



## SOLUZIONE 2

1) La tensione di soglia è data da:

$$V_T = -\frac{\sqrt{2\epsilon_s q N_D 2\psi_B}}{C_{ox}} - 2\psi_B + \Phi_{MS}$$



negativa, poiché la struttura MOS è a canale  $p$  e  $\Phi_{MS} < 0$ .

$$\psi_B = \frac{kT}{q} \ln \left( \frac{N_D}{n_i} \right) = 0.329 \text{ V}$$

Essendo il gate di polisilicio di tipo  $n^+$  il livello di Fermi coincide con il livello della banda di conduzione ( $q\Phi_M = E_C$ ):

$$q\Phi_{MS} = -(E_C - E_F) = - \left( \frac{E_g}{2} - q\psi_B \right) = -0.211 \text{ eV}$$

La  $\Phi_{MS}$  è negativa, all' equilibrio la struttura MOS è verso l' accumulazione di elettroni (la tensione di soglia reale è maggiore, in valore assoluto, della tensione di soglia ideale). Per garantire l' isolamento dovremo avere che:

$$-V_{cc} < V_T$$

cioè che la tensione di alimentazione, in valore assoluto, sia maggiore di  $|V_T|$ . Quindi:

$$-3 + 2\psi_B - \Phi_{MS} < - \frac{\sqrt{2\varepsilon_s q N_D 2\psi_B}}{C_{ox}}$$

risolviamo nel caso dell' uguaglianza:

$$C_{ox}(3 - 2\psi_B + \Phi_{MS}) = \sqrt{2\varepsilon_s q N_D 2\psi_B}$$

$$C_{ox} = \frac{\sqrt{2\varepsilon_s q N_D 2\psi_B}}{(3 - 2\psi_B + \Phi_{MS})} = 1.564 \times 10^{-4} \text{ F/m}^2$$

e quindi:

$$t_{ox} = \frac{\varepsilon_{ox}}{C_{ox}} = 2.21 \times 10^{-7} \text{ m} = 221 \text{ nm}$$

2) Le metal sono sopra il layer di ossido di campo, più il layer di ossido deposto per CVD. Quindi la struttura MOS parassita metal-ossido CVD + ossido di campo-silicio è meno critica della struttura parassita gate-ossido di campo-silicio. In questo caso, la funzione di lavoro delle metal è diversa rispetto alla funzione di lavoro del gate e:

$$\Phi_{MS} = \Phi_M - \left( \chi_{Si} + \frac{E_g}{2q} + \psi_B \right) = 5.1 - (4.1 + 0.54 - 0.329) = 0.789 \text{ V}$$

In questo caso, la  $\Phi_{MS}$  è positiva, all' equilibrio la struttura MOS è verso l' inversione (la tensione di soglia reale è inferiore, in valore assoluto, rispetto a quella ideale). Ripetendo il calcolo precedente, troviamo che per garantire l' isolamento in questo caso avremo:

$$C_{ox} = \frac{\sqrt{2\varepsilon_s q N_D 2\psi_B}}{(3 - 2\psi_B + \Phi_{MS})} = 1.064 \times 10^{-4} \text{ F/m}^2$$





e quindi:

$$t_{ox} = \frac{\varepsilon_{ox}}{C_{ox}} = 3.24 \times 10^{-7} \text{ m} = 324 \text{ nm}$$

Lo spessore minimo di ossido depositato per CVD risulta dunque:

$$t_{oxCVD} = t_{ox} - t_{oxCAMPO} = 324 - 221 = 103 \text{ nm}$$

### SOLUZIONE 3

1) Detta  $S$  un qualsiasi elemento di superficie del wafer  $FSdt$  rappresenta in numero di atomi di Al che attraversano questa superficie nell'intervallo di tempo  $dt$ . Condensando questi atomi si trasformano in uno spessore  $dx$  dato dall'uguaglianza

$$FSdt = NSdx$$

dove  $N$  è la concentrazione di atomi di Me.  $F$  è costante quindi il tempo cercato si calcola da

$$t = \frac{Nx}{F}$$

L'Me ha una struttura BCC (body centered cubic) con 2 atomi per ogni cubo di lato pari alla costante reticolare.  $N = \frac{2}{(4 \times 10^{-8})^3} = 3.12 \times 10^{22} \text{ cm}^{-3}$ .

$$t = \frac{3.12 \times 10^{22} \times 0.2 \times 10^{-4}}{6 \times 10^{16}} = 10.4 \text{ s.}$$

2) La resistenza di strato  $\rho_{\square}$  è per definizione  $\frac{\rho}{t}$  con  $\rho$  resistività del film.  $\rho = \frac{1}{ne\mu} = \frac{1}{3.12 \times 10^{22} \times (1.6 \times 10^{-19})^2 \times 1.5 \times 10^{-14}} = 7.59 \times 10^{-8} \Omega \cdot \text{m}$ ;  $\rho_{\square} = \frac{\rho}{t} = \frac{7.59 \times 10^{-8}}{0.2 \times 10^{-6}} = 0.379$ .

g



Prova scritta del 21/07/04  
 ESERCIZIO 1 ( $\mu E$  I e DTE)

La diffusione della base in un processo BJT dà luogo ad un profilo che può essere espresso dalla funzione

$$N_A(x) = N_A(0)e^{-\frac{x}{x_0}}$$

Detto  $N_D$  il drogaggio costante del wafer:

- 1) determinare l'espressione del campo in  $x_j$ , coordinata del piano della giunzione;
- 2) se la mobilità dei portatori varia nello strato  $p$  come

$$\mu_h(x) = \mu_h(0) + Kx,$$

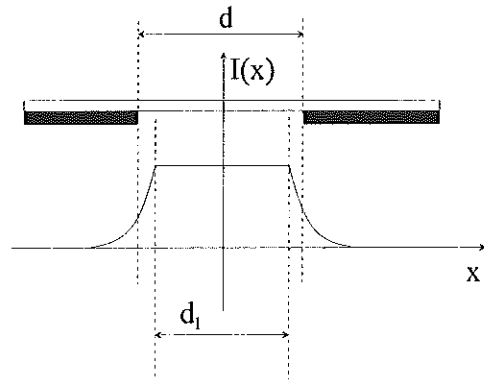
detto  $x_p$  il punto di inizio della zona di svuotamento nella zona  $p$ , determinare l'espressione di  $\rho_{\square}$ , resistenza di strato del resistore diffuso. L'origine dell'asse  $x$  è sulla superficie del Si. Si facciano le ipotesi opportune per risolvere i quesiti dei punti 1) e 2).

ESERCIZIO 2 ( $\mu E$  I e DTE)

Ricavare il circuito corrispondente al layout della figura allegata. Le metal sono trasparenti, le aree attive quadrettate, il poly tratteggiato.

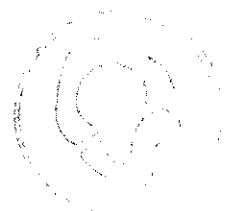
ESERCIZIO 3 (DTE)

La parte di una maschera che serve ad aprire delle finestre nell'ossido di Si è mostrata in figura;  $d = 4 \mu\text{m}$ . Si supponga che sul fotoresist l'intensità luminosa vari con  $x$  come  $I_0 e^{-\frac{x}{x_0}}$  con  $I_0 = 45 \text{ mW/cm}^2$ ,  $x_0 = 0.5 \mu\text{m}$  e  $d_1 = 3.6 \mu\text{m}$ . La sensibilità  $Q_2$  vale  $100 \text{ mJ/cm}^2$ . Si espone per un tempo pari a 10 s.



Dopo aver completato il processo fotolitografico si rimuove tutto l'ossido ( $t_{ox} = 0.5 \mu\text{m}$ ) con un attacco wet isotropo.

- 1) Disegnare, quotandolo, il profilo dell' $\text{SiO}_2$ ;
- 2) se, a parità di tempo di attacco, per effetto di un aumento di temperatura, la velocità di attacco dell' $\text{SiO}_2$  aumenta del 50% calcolare l'ampiezza della zona di silicio esposta.



## SOLUZIONE 1

L'equazione di Poisson nella zona di svuotamento in un intorno di  $x_j$  si scrive

$$\frac{d^2V(x)}{dx^2} = -\frac{\rho(x)}{\epsilon_s}$$

dove  $\rho(x)$  è la densità netta di carica. Nella parte  $p$  della giunzione si ha, nell'ipotesi di svuotamento completo,  $\rho(x) = -q \left( N_A(0)e^{-\frac{x}{x_0}} - N_D \right)$  e quindi

$$\frac{d^2V(x)}{dx^2} = \frac{q \left( N_A(0)e^{-\frac{x}{x_0}} - N_D \right)}{\epsilon_s};$$

integrando

$$\frac{dV(x)}{dx} = \frac{-qx_0N_A(0)e^{-\frac{x}{x_0}} - qN_Dx}{\epsilon_s} + C$$

con la condizione  $\frac{dV(x)}{dx} \Big|_{x=x_p} = 0$ . Si ottiene  $C = \frac{qx_0N_A(0)e^{-\frac{x_p}{x_0}} + qN_Dx_p}{\epsilon_s}$

$$\frac{dV(x)}{dx} = \frac{-qx_0N_A(0)e^{-\frac{x}{x_0}} - qN_Dx}{\epsilon_s} + \frac{qx_0N_A(0)e^{-\frac{x_p}{x_0}} + qN_Dx_p}{\epsilon_s}.$$

Poiché il valore massimo del campo si ha in  $x_j$  avremo in definitiva

$$E_{MAX} = -\frac{dV(x)}{dx} \Big|_{x=x_j} = \frac{qx_0N_A(0)e^{-\frac{x_j}{x_0}} + qN_Dx_j}{\epsilon_s} - \frac{qx_0N_A(0)e^{-\frac{x_p}{x_0}} + qN_Dx_p}{\epsilon_s}.$$

2) Per definizione  $\rho_{\square} = \frac{\bar{p}}{x_p}$  in cui  $\bar{p} = \frac{1}{\sigma}$ ; nell'ipotesi di quasi neutralità  $p(x) = N_A(x)$  per cui

$$\begin{aligned} \bar{\sigma} &= \frac{q}{x_p} \int_0^{x_p} \mu_h(x) N_A(0) e^{-\frac{x}{x_0}} dx = \frac{q}{x_p} \int_0^{x_p} (\mu_h(0) + Kx) N_A(0) e^{-\frac{x}{x_0}} dx = \\ &= \frac{q}{x_p} \left( \int_0^{x_p} \mu_h(0) N_A(0) e^{-\frac{x}{x_0}} dx + \int_0^{x_p} Kx N_A(0) e^{-\frac{x}{x_0}} dx \right); \end{aligned}$$

valutiamo separatamente i due integrali

$$\mu_h(0) N_A(0) x_0 \int_0^{x_p} e^{-\frac{x}{x_0}} d\left(\frac{x}{x_0}\right) = \mu_h(0) N_A(0) x_0 \left(-e^{-\frac{x}{x_0}}\right)_0^{x_p} =$$

$$\mu_h(0) N_A(0) x_0 \left(1 - e^{-\frac{x_p}{x_0}}\right);$$

$$N_A(0) K x_0^2 \int_0^{x_p} \frac{x}{x_0} e^{-\frac{x}{x_0}} d\left(\frac{x}{x_0}\right)$$



richiede un'integrazione per parti

$$-N_A(0)Kx_0^2 \int_0^{x_p} \left(\frac{x}{x_0}\right) d\left(e^{-\frac{x}{x_0}}\right) = -N_A(0)Kx_0^2 \left[ \left(\frac{x}{x_0} e^{-\frac{x}{x_0}}\right) - \int_0^{x_p} e^{-\frac{x}{x_0}} d\left(\frac{x}{x_0}\right) \right]_0^{x_p} =$$

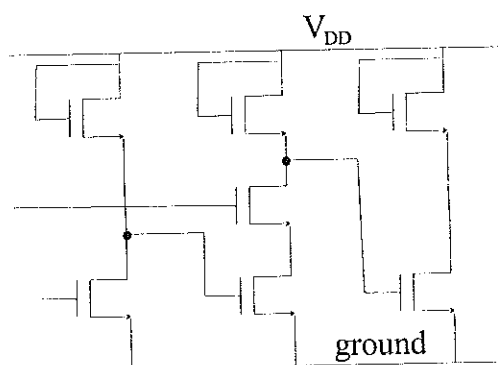
$$-N_A(0)Kx_0^2 \left[ \frac{x_p}{x_0} e^{-\frac{x_p}{x_0}} + \left(e^{-\frac{x_p}{x_0}} - 1\right) \right].$$

Si ottiene per  $\bar{\sigma}$

$$\bar{\sigma} = \mu_h(0) N_A(0) x_0 \left(1 - e^{-\frac{x_p}{x_0}}\right) - N_A(0) K x_0^2 \left[ \frac{x_p}{x_0} e^{-\frac{x_p}{x_0}} + \left(e^{-\frac{x_p}{x_0}} - 1\right) \right].$$

Il resto segue immediatamente.

SOLUZIONE 2



SOLUZIONE 3

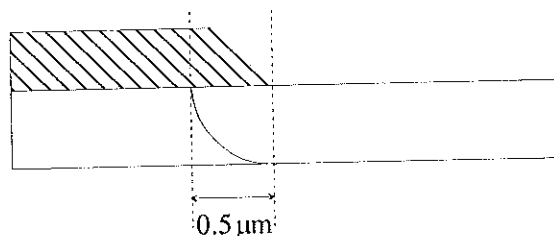
1) Il fotoresist risulta completamente esposto quando  $I(x)t \geq 100 \text{ mJ/cm}^2$ . Quindi, considerando la parte destra della figura  $x_1$  sarà l'ascissa oltre la quale l'esposizione diviene parziale. Avremo

$$450e^{-\frac{x_1}{x_0}} = 100$$

da cui immediatamente

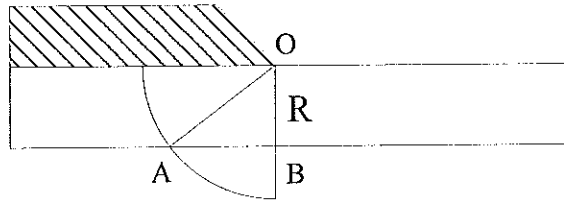
$$x_0 \ln(4.5) = x_1$$

si ottiene  $x_1 = 0.752 \mu\text{m}$ . La zona di resist completamente esposta, e di conseguenza sviluppata, vale  $d_1 + 2x_1 = 3.6 + 2 \times 0.752 = 5.1 = \mu\text{m}$ . Il successivo attacco isotropo scava lateralmente l' $\text{SiO}_2$  di  $0.5 \mu\text{m}$  per parte. Il profilo è quello della figura, in cui il profilo del fotoresist è indicato schematicamente.

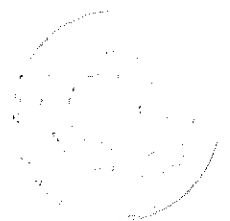


2) In questo caso vengono attaccati  $0.75 \mu\text{m}$  di  $\text{SiO}_2$ , indicati nella figura con  $R$ . E' immediato calcolare

$$AB = \sqrt{R^2 - OB^2} = \sqrt{0.75^2 - 0.5^2} = 0.56 \mu\text{m}.$$



L'ampiezza di Si esposta vale  $5.1 + 2 \times 0.56 = 6.22 \mu\text{m}$ .



Prova scritta del 16/09/04

### ESERCIZIO 1 ( $\mu$ E I e DTE)

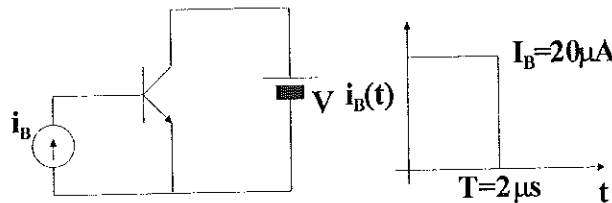
Una struttura MOS ideale è definita da:  $N_A = 10^{15} \text{ cm}^{-3}$ ,  $t_{ox1} = 100 \text{ nm}$ ; il segnale di misura ha una frequenza di 1 MHz, il tempo di vita dei portatori minoritari vale  $10^{-4} \text{ s}$  e la tensione  $V_{GS}$  applicata è uguale a 12 V. L'area del gate vale  $1 \text{ mm}^2$ .

- 1) Calcolare la capacità  $C_{TOT}$  per  $V_{GS} = \pm 12 \text{ V}$ .
- 2) Per quale valore positivo di  $V_{GS}$   $C_{TOT}$  comincia ad aumentare?

### ESERCIZIO 2 ( $\mu$ E I e DTE)

Un transistor bipolare  $n^+pn$  ( $N_{DColl} = N_{ABase} = 10^{16} \text{ cm}^{-3}$ ,  $\mu_n = 800 \text{ cm}^2/\text{Vs}$ ,  $\tau_n = 1 \mu\text{s}$ , lunghezza metallurgica della base pari a  $3 \mu\text{m}$ ) è polarizzato con  $V = 10 \text{ V}$ . Il generatore di corrente di base sollecita la base con un impulso di ampiezza  $I_B = 20 \mu\text{A}$  e durata  $2 \mu\text{s}$  ( $T = 2 \mu\text{s}$ ).

- 1) Determinare l'andamento  $Q_B(t)$  della carica di base in funzione del tempo.
- 2) Trascurando la regione di svuotamento base-emettitore, e assumendo che  $V_{BE} = 0.7 \text{ V}$  in ogni istante, determinare l'andamento della corrente di collettore in funzione del tempo  $i_C(t)$ .



### ESERCIZIO 3 (DTE)

Su un substrato di tipo  $p$  ( $N_A = 10^{15} \text{ cm}^{-3}$ ) viene eseguito un processo di drive-in di P a partire da una predeposizione il cui profilo può essere schematizzato con una delta di Dirac. La dose di predeposizione vale  $10^{15} \text{ cm}^{-2}$ . Il processo avviene alla temperatura di  $1050 \text{ }^\circ\text{C}$  per un tempo di 2 ore.

- 1) Si calcoli la profondità di giunzione supponendo che il coefficiente di diffusione del P sia quello intrinseco ( $D_0 = 4.70 \text{ cm}^2\text{s}^{-1}$ ,  $E_a = 3.68 \text{ eV}$ ).
- 2) Si assuma poi che il profilo iniziale sia costante con  $N_D = 10^{20} \text{ cm}^{-3}$ . Discutere se è lecito utilizzare come coefficiente di diffusione quello del punto 1, verificando se il Si è intrinseco o meno alla  $T$  di diffusione.



## SOLUZIONE 1

Ad una frequenza di 1 MHz corrisponde un periodo  $T$  del segnale di misura di  $10^{-6}$  s e quindi  $T \ll \tau$ . La misura avviene in alta frequenza.

1) Per  $V_{GS} = 12$  V siamo in inversione ed è necessario calcolare preliminarmente  $2\Psi_B = \frac{2kT}{q} \ln\left(\frac{N_A}{n_i}\right) = 0.052 \times \ln\left(\frac{10^{15}}{1.5 \times 10^{10}}\right) = 0.578$  da cui  $W = \sqrt{\frac{2\varepsilon_s 2\Psi_B}{qN_A}} = \sqrt{\frac{2 \times 11.8 \times 8.85 \times 10^{-12} \times 0.578}{1.6 \times 10^{-19} \times 10^{21}}} = 8.69 \times 10^{-7}$  m.

Dato che

$$C_{TOT} = \left(\frac{1}{C_W} + \frac{1}{C_{ox}}\right)^{-1} = \left(\frac{W}{\varepsilon_s S} + \frac{t_{ox}}{\varepsilon_{ox} S}\right)^{-1}$$

$$C_{TOT} = \left(\frac{8.69 \times 10^{-7}}{11.8 \times 8.85 \times 10^{-12} \times 10^{-6}} + \frac{10^{-7}}{3.9 \times 8.85 \times 10^{-12} \times 10^{-6}}\right)^{-1} = 8.9 \times 10^{-11} \text{ F.}$$

Per  $V_{GS} = -12$  V siamo in accumulazione ed è banalmente  $C_{TOT} = C_{ox} = \frac{3.9 \times 8.85 \times 10^{-12} \times 10^{-6}}{10^{-7}} = 3.45 \times 10^{-10}$  F.

2) Ricordando l'andamento delle curve  $C-V$  in alta frequenza  $C_{TOT}$  comincia ad aumentare per  $V_{GS} < V_T$ , il cui calcolo è immediato

$$V_T = 2\Psi_B + \frac{\sqrt{2\varepsilon_s q N_A 2\Psi_B}}{C_{OX}}$$

dove con  $C_{OX}$  è stata indicata la capacità per unità di superficie.

$$V_T = 0.578 + \frac{\sqrt{2 \times 11.8 \times 8.85 \times 10^{-12} \times 1.6 \times 10^{-19} \times 10^{21} \times 0.578}}{3.9 \times 8.85 \times 10^{-12}} \times 10^{-7} = 0.98 \text{ V.}$$

## SOLUZIONE 2

1) Dalla teoria sappiamo che  $Q_B(t)$  ha l'andamento seguente che tende asintoticamente al valore di  $I_B \tau_n$ :

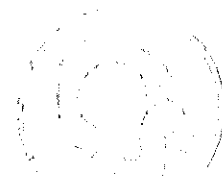
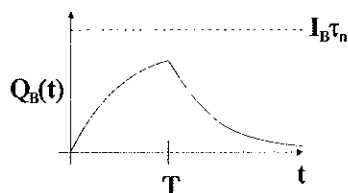
$$Q_B(t) = I_B \tau_n \left(1 - e^{-\frac{t}{\tau_n}}\right), t < 2\mu\text{s};$$

dopo due microsecondi la carica accumulata in base sarà dunque pari a:

$$Q_B(t = T) = I_B \tau_n \left(1 - e^{-\frac{2 \times 10^{-6}}{\tau_n}}\right) = 34.6 \text{ pC.}$$

Dopo  $T = 2 \mu\text{s}$  la carica in base evolverà esponenzialmente fino a zero secondo l'espressione:

$$Q_B(t) = Q_B(t = T) e^{-\frac{t-T}{\tau_n}}, t > 2\mu\text{s}$$



2) Secondo il modello a controllo di carica è possibile determinare  $I_C$  come:

$$I_C = \frac{Q_B}{\tau_t}$$

dove

$$\tau_t = \frac{W^2}{2D_n}$$

in cui  $W$  è la lunghezza effettiva di base:

$$W = W_{\text{metallurgica}} - X_{BC}.$$

Dal momento che si trascura la regione di svuotamento emettitore-base:

$$V_{0BC} = V_T \ln \left( \frac{N_{A\text{base}} N_{D\text{collettore}}}{n_i^2} \right) = 0.694 \text{ V}$$

$$X_{BC} = \frac{1}{2} \sqrt{\frac{2\epsilon_s}{q} (V_{0BC} + 10 - 0.7) \left( \frac{1}{N_{A\text{base}}} + \frac{1}{N_{D\text{collettore}}} \right)} = 0.812 \text{ } \mu\text{m}$$

e quindi:

$$W = 3 - 0.812 = 2.188 \text{ } \mu\text{m}$$

$$D_n = \frac{kT}{q} \mu_n = 20.72 \text{ cm}^2/\text{s}$$

$$\tau_t = \frac{(2.188 \times 10^{-4})^2}{2 \times 20.72} = 1.15 \text{ ns}$$

il valore massimo della corrente di collettore risulta dunque:

$$I_C = \frac{34.6 \times 10^{-12}}{1.15 \times 10^{-9}} = 30 \text{ mA}$$

e la corrente di collettore segue, a meno di una costante, l'andamento della carica immagazzinata in base.

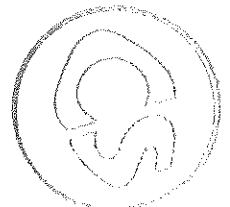
SOLUZIONE 3

1) Il profilo di drive-in è dato dalla gaussiana

$$N_D(x) = \frac{Q}{\sqrt{\pi D_i t}} \exp \left( -\frac{x^2}{4D_i t} \right);$$

in cui il valore del coefficiente di diffusione si ottiene dall'espressione

$$D_i = D_0 \exp \left( -\frac{E_a}{kT} \right) = 4.70 \times \exp \left( -\frac{3.68}{8.63 \times 10^{-5} \times (1050 + 273)} \right) = 4.7 \times 10^{-14} \text{ cm}^2\text{s}^{-1}.$$





Per la profondità di giunzione

$$N_D(x_j) = \frac{Q}{\sqrt{\pi D_i t}} \exp\left(-\frac{x_j^2}{4D_i t}\right) = N_A$$

$$x_j = \pm \sqrt{4Dt \ln\left(\frac{Q}{N_A \sqrt{\pi Dt}}\right)} = \sqrt{4 \times 4.7 \times 10^{-14} \times 7200 \times \ln\left(\frac{10^{15}}{10^{15} \times \sqrt{\pi} \times 4.7 \times 10^{-14} \times 7200}\right)}$$

$$1.18 \times 10^{-4} \text{ cm} = 1.18 \text{ } \mu\text{m}.$$

2) Si calcoli  $n_i$  alla  $T$  di diffusione:

$$n_i = \sqrt{N_C(T)N_V(T)} \exp\left(-\frac{E_G}{2kT}\right) = \sqrt{2.8 \times 10^{38} \times \left(\frac{1323}{300}\right)^3} \times \exp\left(-\frac{1}{2 \times 8.63 \times 10^{-5} \times (1050 + 27)}\right)$$

$1.94 \times 10^{18} \text{ cm}^{-3}$ ;  $N_D \gg n_i$  e quindi il silicio non è intrinseco. La diffusione avviene attraverso le vacanze neutre (diffusione intrinseca) e quelle cariche negativamente, per cui il coefficiente di diffusione è espresso per il P da

$$D = D_i + D^- \left(\frac{n}{n_i}\right) + D^{--} \left(\frac{n}{n_i}\right)^2.$$

