Fakultet elektrotehnike i računarstva Zavod za elektroniku, mikroelektroniku, računalne i inteligentne sustave

### Elektronika 1

### 2. Električka svojstva poluvodiča

### Poluvodiči

Specifična vodljivost – manja od specifične vodljivosti vodiča i veća od specifične vodljivosti izolatora

$$10^{-6} \text{ S/cm} < \sigma < 10^{3} \text{ S/cm}$$

**Temeljno električko svojstvo** – mogućnost podešavanja specifične vodljivosti u širokom granicama

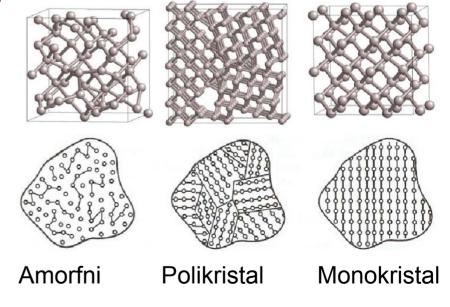
### Struktura čvrstih tijela

Definirana je rasporedom atoma ili grupa atoma

- pravilan raspored atoma kristal
- nepravilan raspored atoma amorfni materijal

### Kristalni materijali:

- pravilan raspored u cijelom volumenu monokristal
- pravilan raspored unutar zrna polikristal



### **Atom**

Atomi se sastoje od:

- jezgre
- elektrona

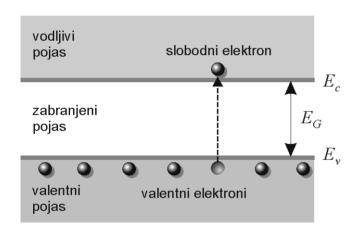
Naboj elektrona:  $q = 1,602 \cdot 10^{-19} \text{ As}$ 

Neionoizirani atom: negativni naboj elektrona = pozitivni naboj jezgre

Elektroni atoma poprimaju diskretne energije

### **Kristal**

Diskretna energetska stanja atoma stapaju se u energetske pojaseve



Vodljivost određuju elektroni najslabije vezani za jezgru - valentni elektroni iz valentnog pojasa

Na T = 0 K = -273° C - svi elektroni vezani uz jezgre – nema vođenja struje

Na T > 0 K – dio elektrona oslobađa se od jezgre atoma – slobodni elektroni iz vodljivog pojasa

### Zabranjeni pojas

Energija zabranjenog pojasa  $E_G$  – minimalna energija za oslobađanje elektrona

$$E_G = E_c - E_v$$

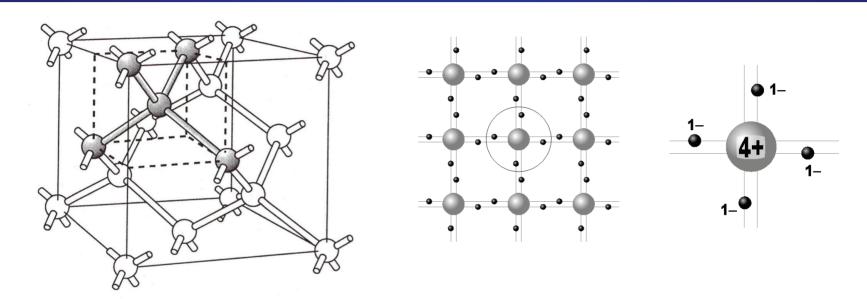
 $E_c$  - najniža energija vodljivog pojasa

 $E_{v}$  - najviša energija valentnog pojasa

- vodiči nema zabranjenog pojasa
- $\square$  poluvodiči  $E_G$  reda veličine 1 eV
- $\square$  izolatori  $E_G > 5$  eV

$$1 \,\mathrm{eV} = 1,602 \cdot 10^{-19} \,\mathrm{J}$$

### Struktura silicija

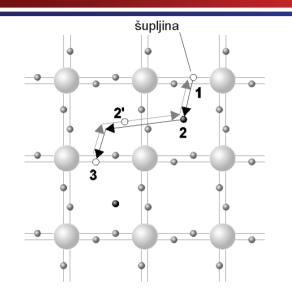


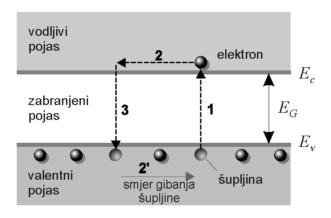
Dijamantna struktura

Dvodimenzionalni prikaz

Četverovalenetni element – četiri valentna elektrona Atomi se vežu u kovalentnu vezu Koncentracija atoma - 5·10<sup>22</sup> atoma/cm<sup>-3</sup>

## Čisti silicij





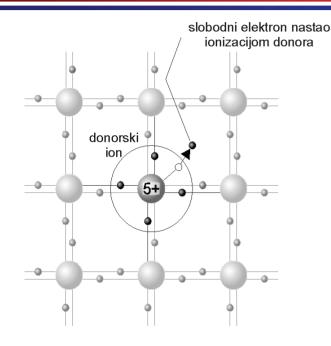
- 1 oslobađanjeelektrona –generacija nosilaca
- 3 vraćanje elektrona u kovalentnu vezu – rekombinacija nosilaca

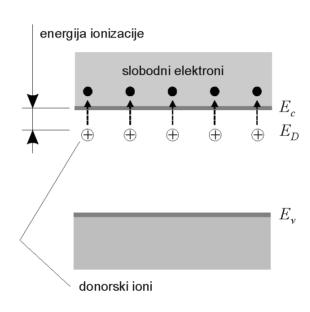
prosječno vrijeme između generacije i rekombinacije – vrijeme života  $\tau$  manjak elektrona u valentnom pojasu - šupljina koncentracije nosilaca:  $n=p=n_i$ 

n – koncentracija elektrona, p – koncentracija šupljina,

 $n_i$  – intrinzična koncentracija

### Dopirani silicij – *n*-tip



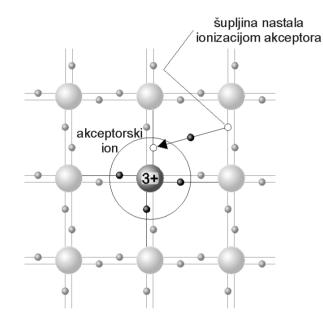


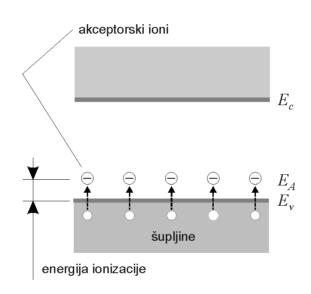
donor - peterovalentna primjesa

peti elektron slabo vezan za atom – prelazi u vodljivi pojas i postaje slobodni elektron

koncentracije nosilaca: n >> pn — većinski nosioci, p — manjinski nosioci silicij n-tipa

### Dopirani silicij – *p*-tip





akceptor - trovalentna primjesa

nepopunjenu kovalentnu vezu popunjava valentni elektron - nastaje šupljina

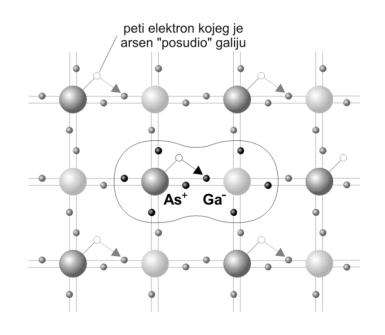
koncentracije nosilaca: p >> np — većinski nosioci, n — manjinski nosioci silicij p-tipa

### Poluvodički materijali

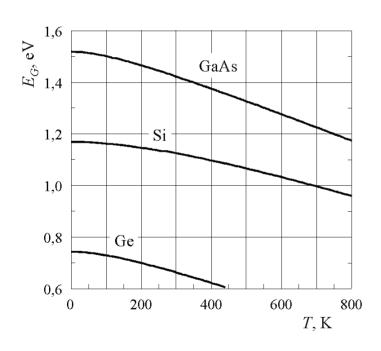
Elementarani poluvodički materijali – silicij (Si), germanij (Ge)

### Složeni poluvodički materijali

- III-V poluvodiči galij-arsenid (GaAs), indij-fosfid (InP), galij-fosfid (GaP), indij-antimonid (InSb)
- □ II-VI poluvodiči kadmij-sulfid (CdS), cink-sulfid (ZnS)
- IV-IV poluvodiči silicij-karbid (SiC), silicij-germanij (SiGe)



## Širina zabranjenog pojasa

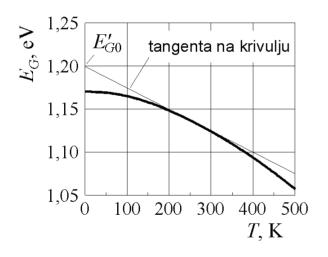


Poluvodič	$E_G$ (0 K), eV	$E_G$ (300 K), eV
Si	1,17	1,12
Ge	0,74	0,66
GaAs	1,52	1,42

## Širina zabranjenog pojasa -

### linearna aproksimacija temperaturne promjene

$$E_G(T) = E'_{G0} + a T$$



poluvodič	$E'_{G0}$ , eV	$E'_{G0}$ , eV $a$ , eV/K	
Si	1,196	$-2,55\cdot 10^{-4}$	
Ge	0,776	$-3,85 \cdot 10^{-4}$	
GaAs	1,556	$-4,52 \cdot 10^{-4}$	

### Primjer 2.1

Izračunati promjenu širina zabranjenog pojasa silicija, germanija i galij-arsenida ako se temperatura poveća s  $T_1 = 300 \text{ K}$  na  $T_2 = 360 \text{ K}$ .

#### Rješenje:

$$E_G(T) = E'_{G0} + a T$$

$$\Delta E_G = E_G(T_2) - E_G(T_1) = a (T_2 - T_1) = a \Delta T$$

$$\Delta T = T_1 - T_2 = 360 - 300 = 60 \text{ K}$$

$$\text{za silicij} \qquad \Delta E_G = -2,55 \cdot 10^{-4} \cdot 60 = -15,3 \text{ meV}$$

$$\text{za germanij} \qquad \Delta E_G = -3,85 \cdot 10^{-4} \cdot 60 = -23,1 \text{ meV}$$

$$\text{za galij - arsenid} \qquad \Delta E_G = -4,52 \cdot 10^{-4} \cdot 60 = -27,1 \text{ meV}$$

### Intrinzična koncentracija (1)

- $lue{}$  Manja je za poluvodič s većim  $E_G$
- Raste s porastom temperature

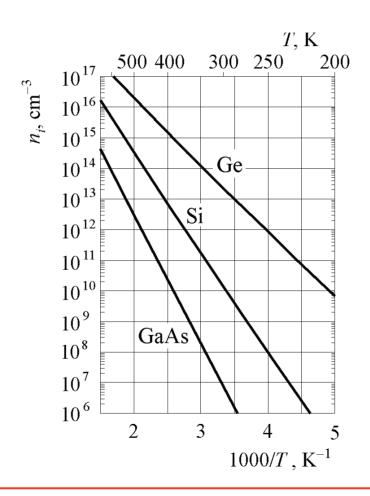
$$n_i = C T^{3/2} \exp \left[ -\frac{E_G(T)}{2 E_T} \right]$$
  $E_T = k T = \frac{T}{11600}$ , eV Za  $T = 300 \text{ K} - E_T = 25.9 \text{ meV}$ 

Boltzmannova konstanta -  $k = 1{,}381 \cdot 10^{-23} \text{ J/K} = 8{,}620 \cdot 10^{-5} \text{ eV/K}$ 

za 
$$E_G(T) = E'_{G0} + a T$$
  $n_i = C_1 T^{3/2} \exp\left(-\frac{E'_{G0}}{2 E_T}\right)$ 

poluvodič	$C, K^{-3/2} cm^{-3}$	$C_1$ , $K^{-3/2}$ cm <sup>-3</sup>	$n_i$ (300 K), cm <sup>-3</sup>
Si	$7,07 \cdot 10^{15}$	$3,07 \cdot 10^{16}$	1,45 · 1010
Ge	1,61 · 1015	$1,51 \cdot 10^{16}$	$2,40\cdot 10^{13}$
GaAs	$2,88 \cdot 10^{14}$	$4,00 \cdot 10^{15}$	$1,79 \cdot 10^6$

### Intrinzična koncentracija (2)



### Primjer 2.2

Izračunati promjenu intrinzičnih koncentracija u siliciju, germaniju i galij-arsenidu ako se temperatura promijeni s  $T_1 = 300 \text{ K}$  na  $T_2 = 360 \text{ K}$ .

#### Rješenje:

$$n_i(T) = C_1 T^{3/2} \exp\left(-\frac{E'_{G0}}{2kT}\right)$$

$$\frac{n_i(T_2)}{n_i(T_1)} = \left(\frac{T_2}{T_1}\right)^{3/2} \exp\left[\frac{E'_{G0}}{2k}\left(\frac{1}{T_1} - \frac{1}{T_2}\right)\right]$$

za silicij 
$$\frac{n_i(360)}{n_i(300)} = \left(\frac{360}{300}\right)^{3/2} \exp\left[\frac{1,196}{2 \cdot 8,620 \cdot 10^{-5}} \left(\frac{1}{300} - \frac{1}{360}\right)\right] = 62$$

za germanij 
$$\frac{n_i(360)}{n_i(300)} = 16$$
 za galij - arsenid  $\frac{n_i(360)}{n_i(300)} = 198$ 

### Koncentracije nosilaca (1)

Zakon termodinamičke ravnoteže

$$n_0 \cdot p_0 = n_i^2$$

 $n_0$ ,  $p_0$  - ravnotežne koncentracije nosilaca

Zakon električke neutralnosti

$$q(p_0 + N_D^+) = q(n_0 + N_A^-)$$

 $N_D^+ \ N_{\overline{A}}$  - koncentracije ioniziranih primjesa

$$N_D = N_A = 0 \quad \rightarrow \quad n_0 = p_0 = n_i$$

### Koncentracije nosilaca (2)

#### □ Poluvodič *n*-tipa

n-tip za:  $N_D > N_A$ 

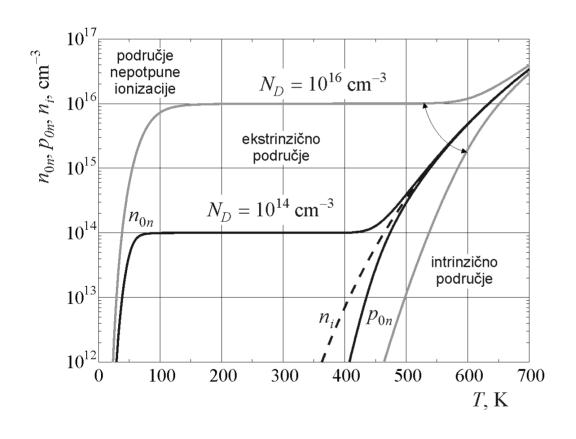
$$n_{0n} \cdot p_{0n} = n_i^2 \text{ i } q(p_{0n} + N_D) = q(n_{0n} + N_A) \rightarrow$$

$$n_{0n} = \frac{N_D - N_A + \sqrt{(N_D - N_A)^2 + 4 n_i^2}}{2} \qquad p_{0n} = \frac{n_i^2}{n_{0n}}$$

Ekstrinzično temperaturno područje:  $(N_D - N_A) >> n_i$ 

$$n_{0n} \approx N_D - N_A \qquad p_{0n} = \frac{n_i^2}{n_{0n}}$$

## Koncentracije nosilaca - temperaturna ovisnost



Intrinzična temperatura  $T_i$ za koju vrijedi  $(N_D - N_A) = n_i$ 

### Koncentracije nosilaca (3)

### ■ Poluvodič p-tipa

p-tip za:  $N_A > N_D$ 

$$n_{0p} \cdot p_{0p} = n_i^2 i \ q(p_{0p} + N_D) = q(n_{0p} + N_A) \rightarrow$$

$$p_{0p} = \frac{N_A - N_D + \sqrt{(N_A - N_D)^2 + 4 n_i^2}}{2} \qquad n_{0p} = \frac{n_i^2}{p_{0p}}$$

Ekstrinzično temperaturno područje:  $(N_A - N_D) >> n_i$ 

$$p_{0p} \approx N_A - N_D$$
  $n_{0p} = \frac{n_i^2}{p_{0p}}$ 

Kompenzirani poluvodič

$$N_A = N_D \longrightarrow n_0 = p_0 = n_i$$

### **Primjer 2.3 (1)**

Odrediti tip poluvodiča i koncentracije slobodnih nosilaca u siliciju na temperaturi T = 300 K za

a) 
$$N_D = 0 \text{ i } N_A = 0$$
,

b) 
$$N_D = 10^{16} \text{ cm}^{-3} \text{ i } N_A = 10^{16} \text{ cm}^{-3}$$
,

c) 
$$N_D = 10^{16} \text{ cm}^{-3} \text{ i } N_A = 1,5 \cdot 10^{16} \text{ cm}^{-3}$$
,

d) 
$$N_D = 10^{16} \text{ cm}^{-3} \text{ i } N_A = 10^{15} \text{ cm}^{-3}$$
.

#### Rješenje:

$$T = 300 \text{ K}$$

$$n_i = C_1 T^{3/2} \exp\left(-\frac{E'_{G0}}{2 E_T}\right) =$$

$$= 3,07 \cdot 10^{16} \cdot 300^{3/2} \exp\left(-\frac{1,196 \cdot 11600}{2 \cdot 300}\right) = 1,45 \cdot 10^{10} \text{ cm}^{-3}$$

## **Primjer 2.3 (2)**

a) 
$$N_D = 0 \text{ i } N_A = 0 \rightarrow n_0 = n_i = 1,45 \cdot 10^{10} \text{ cm}^{-3}$$

b) 
$$N_D = 10^{16} \text{ cm}^{-3} \text{ i } N_A = 10^{16} \text{ cm}^{-3} \rightarrow n_0 = p_0 = n_i = 1,45 \cdot 10^{10} \text{ cm}^{-3}$$

c) 
$$N_D = 10^{16} \text{ cm}^{-3} \text{ i } N_A = 1,5 \cdot 10^{16} \text{ cm}^{-3}$$
 
$$N_A - N_D = 1,5 \cdot 10^{16} - 1 \cdot 10^{16} = 5 \cdot 10^{15} \text{ cm}^{-3} >> n_i$$
 
$$p_{0p} = N_A - N_D = 5 \cdot 10^{15} \text{ cm}^{-3} \qquad n_{0p} = \frac{n_i^2}{p_{0p}} = \frac{1,45^2 \cdot 10^{20}}{5 \cdot 10^{15}} = 4,21 \cdot 10^4 \text{ cm}^{-3}$$

c) 
$$N_D = 10^{16} \text{ cm}^{-3} \text{ i } N_A = 10^{15} \text{ cm}^{-3}$$
 
$$N_D - N_A = 1 \cdot 10^{16} - 1 \cdot 10^{15} = 9 \cdot 10^{15} \text{ cm}^{-3} >> n_i$$
 
$$n_{0n} = N_D - N_A = 9 \cdot 10^{15} \text{ cm}^{-3} \qquad p_{0n} = \frac{n_i^2}{n_{0n}} = \frac{1,45^2 \cdot 10^{20}}{9 \cdot 10^{15}} = 2,34 \cdot 10^4 \text{ cm}^{-3}$$

### **Primjer 2.4 (1)**

Siliciju su dodane koncentracije donorskih i akceptorskih primjesa  $N_D = 1.5 \cdot 10^{16} \text{ cm}^{-3} \text{ i}$   $N_A = 1.55 \cdot 10^{16} \text{ cm}^{-3}$ . Odrediti koncentracije slobodnih nosilaca na temperaturama:

- a)  $T = 0^{\circ}$  C,
- b)  $T = 100^{\circ} \text{ C}$ ,
- c)  $T = 200^{\circ} \text{ C}.$

#### Rješenje:

$$N_A - N_D = 1,55 \cdot 10^{16} - 1,5 \cdot 10^{16} = 5 \cdot 10^{14} \text{ cm}^{-3}$$

a) 
$$T = 0^{\circ} \text{ C} = 273 \text{ K}$$

$$n_i = C_1 T^{3/2} \exp\left(-\frac{E'_{G0}}{2 E_T}\right) = 1,28 \cdot 10^9 \text{ cm}^{-3} \rightarrow N_A - N_D >> n_i$$

$$p_{0p} = N_A - N_D = 5 \cdot 10^{14} \text{cm}^{-3}$$
  $n_{0p} = \frac{n_i^2}{p_{0p}} = \frac{1,28^2 \cdot 10^{18}}{5 \cdot 10^{14}} = 3,28 \cdot 10^3 \text{ cm}^{-3}$ 

### **Primjer 2.4 (2)**

b) 
$$T = 100^{\circ} \text{ C} = 373 \text{ K}$$

$$n_i = C_1 T^{3/2} \exp\left(-\frac{E'_{G0}}{2 E_T}\right) = 1,85 \cdot 10^{12} \text{ cm}^{-3} \rightarrow N_A - N_D >> n_i$$
  
 $p_{0p} = N_A - N_D = 5 \cdot 10^{14} \text{ cm}^{-3} \qquad n_{0p} = \frac{n_i^2}{p_{0p}} = \frac{1,85^2 \cdot 10^{24}}{5 \cdot 10^{14}} = 6,85 \cdot 10^9 \text{ cm}^{-3}$ 

c) 
$$T = 200^{\circ} \text{ C} = 473 \text{ K}$$

$$n_i = C_1 \ T^{3/2} \ \exp\left(-\frac{E_{G0}'}{2 \ E_T}\right) = 1,35 \cdot 10^{14} \ \text{cm}^{-3}$$
 istog reda veličine kao i  $N_A - N_D$ 

$$p_{0p} = \frac{N_A - N_D + \sqrt{(N_A - N_D)^2 + 4 n_i^2}}{2} = 5.34 \cdot 10^{14} \text{ cm}^{-3} \qquad n_{0p} = \frac{n_i^2}{p_{0p}} = 3.41 \cdot 10^{13} \text{ cm}^{-3}$$

# Raspodjela energija elektrona u vodljivom pojasu (1)

Broj elektrona dn(E) u vodljivom pojasu  $E > E_c$  u jediničnom volumenu u intervalu energija dE

$$dn(E) = S_n(E) f_n(E) dE$$

Gustoća dozvoljenih kvantnih stanja u vodljivom pojasu

$$S_n(E) = \frac{8\sqrt{2} \pi (m_c^*)^{3/2}}{h^3} \sqrt{E - E_c}$$

Planckova konstanta -  $h = 6,626 \cdot 10^{-34} \text{ Js}$ 

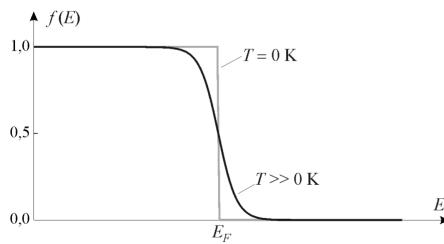
 $m_c^*$  - efektivna masa elektrona

Efektivnom masom opisuje se kretanje elektrona u kristalnoj strukturi poluvodiča

# Raspodjela energija elektrona u vodljivom pojasu (2)

### Fermi-Diracova funkcija vjerojatnosti

$$f_n(E) = f(E) = \frac{1}{1 + \exp\left(\frac{E - E_F}{E_T}\right)}$$



 $E_F$  – Fermijeva energija – vjerojatnost popunjenja = 0,5

za 
$$E_c - E_F > 3kT$$
 -
Maxwell-Boltzmannova
funkcija vjerojatnosti

$$f_n(E) \approx \exp\left(-\frac{E - E_F}{E_T}\right)$$

# Koncentracija elektrona u vodljivom pojasu

### Koncentracija elektrona

$$n = \int_{E_c}^{\infty} S_n(E) f_n(E) dE$$

$$n = N_c \exp\left(\frac{E_F - E_c}{E_T}\right)$$

Efektivna gustoća kvantnih stanja u vodljivom pojasu

$$N_c = 2 \left( \frac{2 \pi m_c^* k T}{h^2} \right)^{3/2}$$

## Raspodjela energija šupljina u valentnom pojasu

Broj šupljina dp(E) u vodljivom pojasu  $E < E_{\nu}$  u jediničnom volumenu u intervalu energija d*E* 

$$dp(E) = S_p(E) f_p(E) dE$$

Gustoća dozvoljenih kvantnih stanja u valentnom pojasu

$$S_p(E) = \frac{8\sqrt{2} \pi (m_v^*)^{3/2}}{h^3} \sqrt{E_v - E} \qquad m_v^* - \text{efektivna masa šupljina}$$

Funkcija vjerojatnosti

$$f_p(E) = 1 - f_n(E) = \frac{1}{1 + \exp\left(\frac{E_F - E}{E_T}\right)}$$

$$za E_F - E_v > 3kT$$

$$f_p(E) \approx \exp\left(-\frac{E_F - E}{E_T}\right)$$

# Koncentracija šupljina u valentnom pojasu

### Koncentracija šupljina

$$p = \int_{-\infty}^{E_{\nu}} S_p(E) f_p(E) dE$$

$$p = N_{v} \exp\left(\frac{E_{v} - E_{F}}{E_{T}}\right)$$

Efektivna gustoća kvantnih stanja u valentnom pojasu

$$N_{v} = 2 \left( \frac{2 \pi m_{v}^{*} k T}{h^{2}} \right)^{3/2}$$

### Umnožak koncentracija nosilaca

U ravnoteži - Fermijeva je energija konstantna

$$n_0 \cdot p_0 = N_c \ N_v \exp\left(-\frac{E_c - E_v}{E_T}\right)$$

Usporedba s empirijskom relacijom

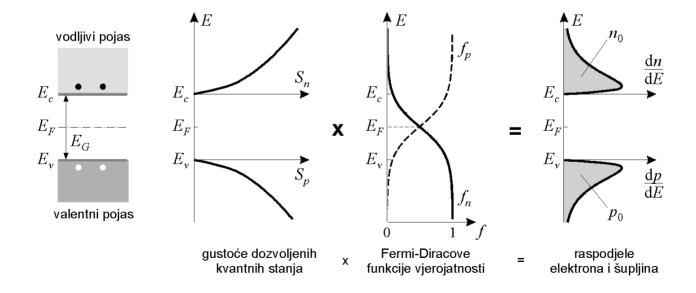
$$n_0 \cdot p_0 = n_i^2 = C^2 T^3 \exp\left(-\frac{E_G}{E_T}\right) \rightarrow N_c N_v = C^2 T^3$$

$$\operatorname{uz} m_c^* \approx m_v^* \rightarrow N_c \approx N_v$$

# Fermijeva energija – intrinzični poluvodič

$$n_0 = p_0 \rightarrow N_c \exp\left(\frac{E_{Fi} - E_c}{E_T}\right) = N_v \exp\left(\frac{E_v - E_{Fi}}{E_T}\right)$$

$$E_F = E_{Fi} = \frac{E_v + E_c}{2}$$



## Ravnotežne koncentracije nosilaca

Omjer koncentracija nosilaca

$$\frac{n_0}{p_0} = \exp\left(2\frac{E_F - E_{Fi}}{E_T}\right)$$

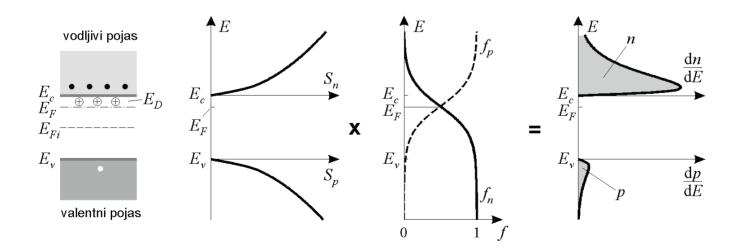
Ravnotežne koncentracije nosilaca

$$n_0 = n_i \exp\left(\frac{E_F - E_{Fi}}{E_T}\right)$$
  $p_0 = n_i \exp\left(\frac{E_{Fi} - E_F}{E_T}\right)$ 

## Fermijeva energija – poluvodič *n*-tipa

$$n_{0n} = N_c \exp\left(\frac{E_F - E_c}{E_T}\right) = n_i \exp\left(\frac{E_F - E_{Fi}}{E_T}\right)$$

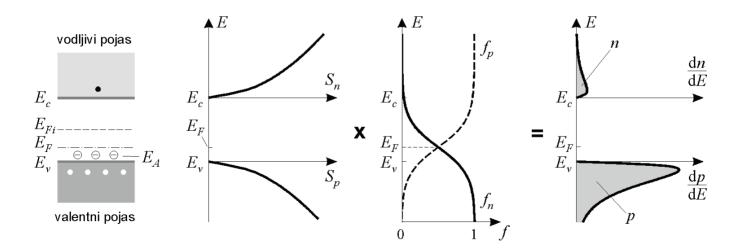
$$E_F = E_c - E_T \ln \left(\frac{N_c}{n_{0n}}\right) = E_{Fi} + E_T \ln \left(\frac{n_{0n}}{n_i}\right)$$



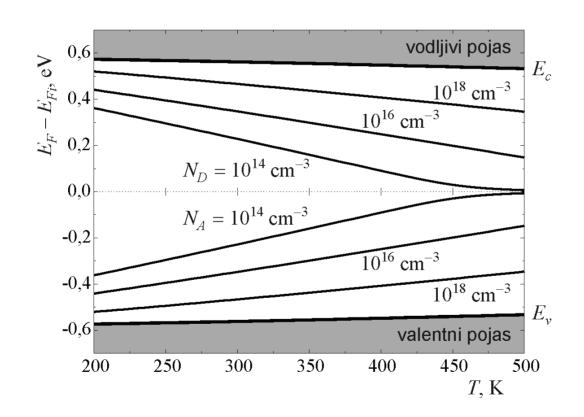
## Fermijeva energija – poluvodič *p*-tipa

$$p_{0p} = N_v \exp\left(\frac{E_v - E_F}{E_T}\right) = n_i \exp\left(\frac{E_{Fi} - E_F}{E_T}\right)$$

$$E_F = E_v + E_T \ln \left( \frac{N_v}{p_{0p}} \right) = E_{Fi} - E_T \ln \left( \frac{p_{0p}}{n_i} \right)$$



## Fermijeva energija – temperaturna ovisnost



## **Primjer 2.5 (1)**

Za temperature  $T_1 = 300 \text{ K}$  i  $T_2 = 420 \text{ K}$  izračunati položaj Fermijeve energije silicija koji je:

- a) intrinzičan,
- b) dopiran s  $N_D = 5.10^{15} \text{ cm}^{-3}$ ,
- c) dopiran s  $N_A = 5.10^{15} \text{ cm}^{-3}$ .

Pretpostaviti da su efektivne gustoće  $N_c \approx N_v$ .

#### Rješenje:

$$T_1 = 300 \text{ K}$$
  $n_{i1} = C_1 T_1^{3/2} \exp\left(-\frac{E'_{G0}}{2 E_{T1}}\right) = 1,45 \cdot 10^{10} \text{ cm}^{-3}$ 

$$N_{c1} = N_{v1} = C T_1^{3/2} = 3.67 \cdot 10^{19} \text{ cm}^{-3}$$
  $E_{G1} = E'_{G0} + a T_1 = 1.12 \text{ eV}$ 

$$T_2 = 420 \text{ K}$$
  $n_{i2} = 1,77 \cdot 10^{13} \text{ cm}^{-3}$ 

$$N_{c2} = N_{v2} = 6.09 \cdot 10^{19} \text{ cm}^{-3}$$
  $E_{G2} = 1.09 \text{ eV}$ 

## **Primjer 2.5 (2)**

a) intrinzičan silicij

$$E_{Fi} = \frac{E_v + E_c}{2} = E_c - \frac{E_G}{2} = E_v + \frac{E_G}{2}$$

$$E_{Fi1} = E_c - 0.56 \text{ eV} = E_v + 0.56 \text{ eV}$$

$$E_{Fi2} = E_c - 0.54 \text{ eV} = E_v + 0.54 \text{ eV}$$

b) silicij dopiran s  $N_D = 5 \cdot 10^{15} \text{ cm}^{-3}$ 

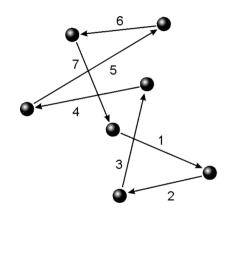
$$E_F = E_c - E_T \ln\left(\frac{N_c}{N_D}\right) = E_{Fi} + E_T \ln\left(\frac{N_D}{n_i}\right)$$
  
 $E_{F1} = E_c - 0.23 \text{ eV} = E_{Fi} + 0.33 \text{ eV}$   $E_{F2} = E_c - 0.34 \text{ eV} = E_{Fi} + 0.20 \text{ eV}$ 

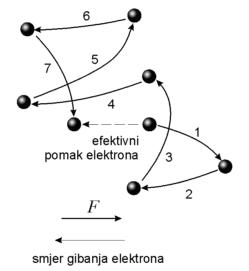
c) silicij dopiran s  $N_A = 5.10^{15} \text{ cm}^{-3}$ 

$$E_F = E_v + E_T \ln\left(\frac{N_v}{N_A}\right) = E_{Fi} - E_T \ln\left(\frac{N_A}{n_i}\right)$$
  
 $E_{F1} = E_v + 0.23 \text{ eV} = E_{Fi} - 0.33 \text{ eV}$   $E_{F2} = E_v + 0.34 \text{ eV} = E_{Fi} - 0.20 \text{ eV}.$ 

### **Driftna brzina**

Slobodno gibanje uslijed termičke energije – termička brzina





kaotično gibanje

Usmjereno gibanje pod utjecajem električkog polja – drift

$$\vec{v}_{dn} = -\mu_n \vec{F} \qquad \vec{v}_{dp} = \mu_p \vec{F}$$

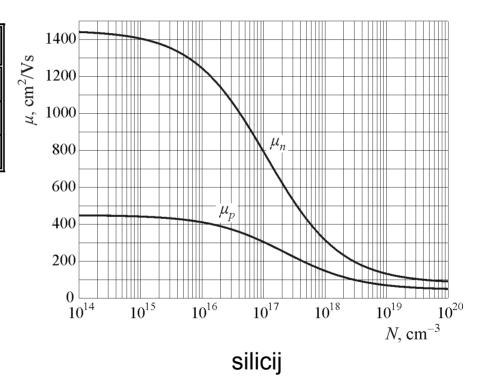
$$\vec{v}_{dp} = \mu_p \; \vec{F}$$

$$v_d$$
 – driftna brzina

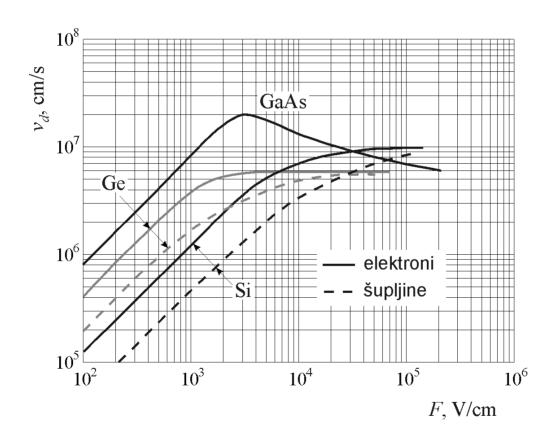
 $\mu$  – pokretljivost

## **Pokretljivost**

Poluvodič	$\mu_n$ , cm <sup>2</sup> /Vs	$\mu_p$ , cm <sup>2</sup> /Vs
Si	1450	450
Ge	3900	1900
GaAs	8500	400



## Zasićenje driftne brzine



### **Driftna struja**

Gustoća struje – količina naboja koja u jedinici vremena prođe kroz jedinični presjek

$$\vec{J}_{Fn} = -q \ n \ \vec{v}_{dn}$$

Driftne struje nosilaca

$$\vec{J}_{Fn} = q \ n \ \mu_n \ \vec{F} \qquad \qquad \vec{J}_{Fp} = q \ p \ \mu_p \ \vec{F}$$

Ukupna driftna struja

$$\vec{J}_F = \vec{J}_{Fn} + \vec{J}_{Fp} = q \left( n \, \mu_n + p \, \mu_p \right) \vec{F}$$

## Specifična vodljivost

#### Gustoća driftne struje

$$\vec{J}_F = \sigma \, \vec{F}$$

Specifična vodljivost

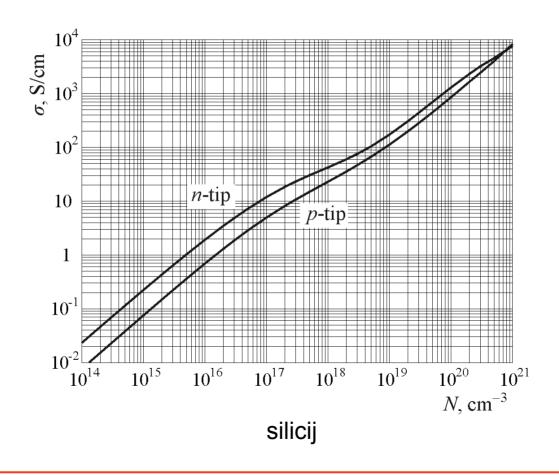
Specifični otpor

$$\sigma = q \left( n \, \mu_n + p \, \mu_p \right)$$

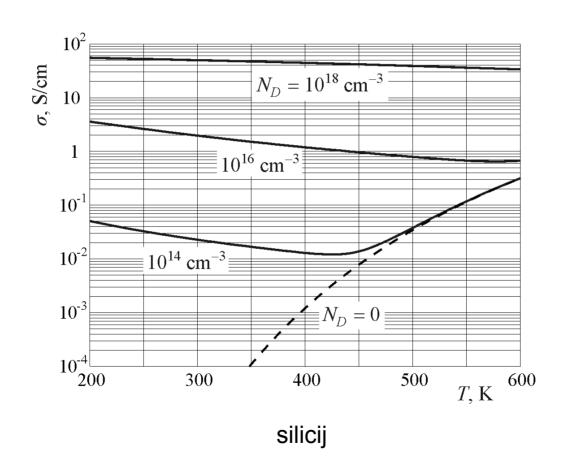
$$\rho = 1/\sigma$$

- Intrinzični poluvodič  $\sigma_i = q n_i (\mu_n + \mu_p)$
- Poluvodič *n*-tipa  $\sigma_n = q \ n \ \mu_n = q \ (N_D N_A) \ \mu_n$
- Poluvodič *p*-tipa  $\sigma_p = q p \mu_p = q (N_A N_D) \mu_p$

# Specifična vodljivost – ovisnost o koncentracijama primjesa



## Specifična vodljivost – ovisnost o temperaturi



## **Primjer 2.6 (1)**

Izračunati specifičnu vodljivost silicija na temperaturama  $T_1 = 300 \; \mathrm{K}$  i  $T_2 = 450 \; \mathrm{K}$  ako je:

- a) dopiran s  $N_D = 2 \cdot 10^{15} \text{ cm}^{-3}$ ,
- b) dopiran s  $N_A = 2 \cdot 10^{15} \text{ cm}^{-3}$ ,
- c) dopiran s  $N_D = 10^{15} \ {\rm cm^{-3}} \ {\rm i} \ N_A = 10^{15} \ {\rm cm^{-3}}$  .

Na temperaturi  $T_1 = 300 \text{ K}$  pokretljivosti nosilaca su 1360 cm²/Vs i 447 cm²/Vs, a na temperaturi  $T_2 = 450 \text{ K}$  pokretljivosti su 625 cm²/Vs i 190 cm²/Vs.

#### Rješenje:

$$T_1 = 300 \text{ K}$$
  $n_{i1} = 1,45 \cdot 10^{10} \text{ cm}^{-3}$   $\mu_{n1} = 1360 \text{ cm}^2/\text{Vs}$   $\mu_{p1} = 447 \text{ cm}^2/\text{Vs}$   $T_2 = 450 \text{ K}$   $m_{i2} = 5,92 \cdot 10^{13} \text{ cm}^{-3}$   $\mu_{n2} = 625 \text{ cm}^2/\text{Vs}$   $\mu_{p2} = 190 \text{ cm}^2/\text{Vs}$ 

## **Primjer 2.6 (2)**

a) 
$$N_D = 2 \cdot 10^{15} \text{ cm}^{-3} - n\text{-tip}$$
  
 $\sigma_n = q \ N_D \ \mu_n$   
 $\sigma_{n1} = 1.6 \cdot 10^{-19} \cdot 2 \cdot 10^{15} \cdot 1360 = 435 \text{ mS/cm}$   $\sigma_{n2} = 1.6 \cdot 10^{-19} \cdot 2 \cdot 10^{15} \cdot 625 = 200 \text{ mS/cm}$ 

b) 
$$N_A = 2 \cdot 10^{15} \text{ cm}^{-3} - p\text{-tip}$$
 
$$\sigma_p = q \ N_A \ \mu_p$$
 
$$\sigma_{p1} = 1,6 \cdot 10^{-19} \cdot 2 \cdot 10^{15} \cdot 447 = 143 \text{ mS/cm}$$
 
$$\sigma_{p2} = 1,6 \cdot 10^{-19} \cdot 2 \cdot 10^{15} \cdot 190 = 61 \text{ mS/cm}$$

c) 
$$N_D = 10^{15} \text{ cm}^{-3} \text{ i } N_A = 10^{15} \text{ cm}^{-3} - \text{kompenzirani silicij}$$

$$\sigma_i = q \ n_i \left( \mu_n + \mu_p \right)$$

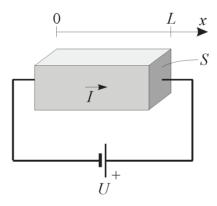
$$\sigma_{i1} = 1,6 \cdot 10^{-19} \cdot 1,45 \cdot 10^{10} \cdot \left( 1360 + 447 \right) = 4,19 \ \mu\text{S/cm}$$

$$\sigma_{i2} = 1,6 \cdot 10^{-19} \cdot 5,92 \cdot 10^{13} \cdot \left( 625 + 190 \right) = 7,72 \ \text{mS/cm}$$

## **Primjer 2.7 (1)**

Na silicijski otpornik p-tipa oblika kvadra, dopiranog s  $N_A=10^{16}~{\rm cm^{-3}}$  priključen je napon  $U=5~{\rm V}$ , prema slici. Pokretljivosti elektrona i šupljina su  $\mu_n=1228~{\rm cm^2/Vs}$  i  $\mu_p=420~{\rm cm^2/Vs}$ . Duljina kvadra  $L=50~{\rm \mu m}$ , a površina njegovog presjeka  $S=10~{\rm \mu m^2}$ . Temperatura  $T=300~{\rm K}$ . Izračunati:

- a) struju koja teče kroz otpornik,
- b) specifični otpor silicija i otpor kvadra.



## **Primjer 2.7 (2)**

#### Rješenje:

a) 
$$T = 300 \text{ K} \rightarrow n_i = 1,45 \cdot 10^{10} \text{ cm}^{-3}$$
 
$$p = N_A = 10^{16} \text{ cm}^{-3} \qquad n = \frac{n_i^2}{p} = \frac{(1,45 \cdot 10^{10})^2}{10^{16}} = 2,10 \cdot 10^4 \text{ cm}^{-3}$$
 
$$F = -\frac{U}{L} = -1 \text{ kV/cm}$$
 
$$I_F = I_{Fp} = q S p \mu_p F = 1,6 \cdot 10^{-19} \cdot 10 \cdot 10^{-8} \cdot 10^{16} \cdot 420 \cdot (-10^3) = -67,2 \text{ } \mu\text{A}$$
 
$$J_F = J_{Fp} = \frac{I_{Fp}}{S} = \frac{-67,2 \cdot 10^{-6}}{10,10^{-8}} = -672 \text{ A/cm}^2$$

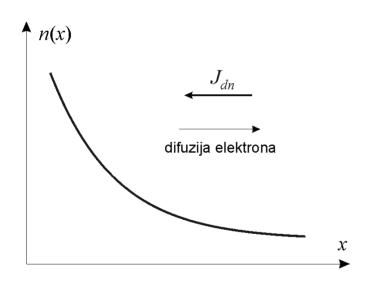
b) 
$$\sigma_p = 1.6 \cdot 10^{-19} \cdot 10^{16} \cdot 420 = 672 \text{ mS/cm}$$

$$\rho_p = \frac{1}{\sigma_p} = \frac{1}{0.672} = 1.5 \Omega \text{cm}$$

$$R = \rho_n \frac{L}{S} = 1.5 \cdot \frac{50 \cdot 10^{-4}}{10 \cdot 10^{-8}} = 75 \text{ k}\Omega$$

## Difuzijska struja (1)

Uzrok – nejednolika raspodjela nosilaca



Elektroni se gibaju od više prema nižoj koncentraciji Struja elektrona suprotna je smjeru gibanja elektrona

$$J_{Dn} = q D_n \frac{\mathrm{d}n(x)}{\mathrm{d}x}$$

 $D_n$  – difuzijska konstanta

## Difuzijska struja (2)

Jednodimenzionalna raspodjela

$$J_{Dn} = q D_n \frac{\mathrm{d}n(x)}{\mathrm{d}x} \qquad J_{Dp} = -q D_p \frac{\mathrm{d}p(x)}{\mathrm{d}x}$$

$$J_{Dp} = -q D_p \frac{\mathrm{d}p(x)}{\mathrm{d}x}$$

Općenita trodimenzionalna raspodjela

$$\vec{J}_{Dn} = q D_n \operatorname{grad} n$$

$$\vec{J}_{Dp} = -q D_p \operatorname{grad} p$$

Einsteinove jednadžbe

$$D_n = U_T \mu_n$$

$$D_p = U_T \mu_p$$

Naponski ekvivalent temperature

$$U_T = \frac{kT}{a} = \frac{T}{11600}$$
, V uz T u Kelvinima Za  $T = 300 \text{ K} - U_T = 25,9 \text{ mV}$ 

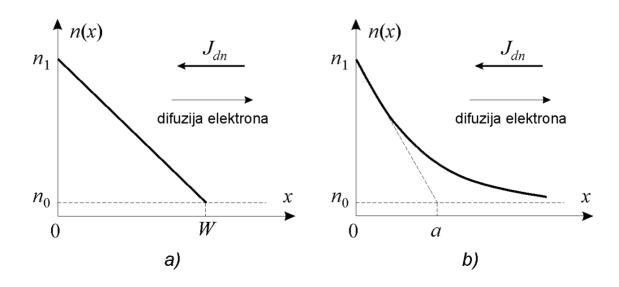
$$Za T = 300 K - U_T = 25,9 mV$$

## **Primjer 2.8 (1)**

Izračunati gustoću difuzijske struje elektrona, na mjestima  $x_0$  = 0,  $x_1$  = 5  $\mu$ m i  $x_2$  = 10  $\mu$ m, ako se raspodjela elektrona mijenja:

- a) linearno prema slici a
- b) eksponencijalno prema slici b

Zadano je:  $n_1 = 10^{12} \text{ cm}^{-3}$ ,  $n_0 = 10^4 \text{ cm}^{-3}$ ,  $W = 10 \text{ }\mu\text{m}$ ,  $a = 5 \text{ }\mu\text{m}$ ,  $\mu_n = 1200 \text{ }\text{cm}^2/\text{Vs}$  i T = 300 K.



## **Primjer 2.7 (2)**

Rješenje:

$$D_n = U_T \ \mu_n = \frac{300}{11600} \cdot 1200 = 31 \,\text{cm}^2/\text{s}$$

a) linearna raspodjela

$$\frac{dn(x)}{dx} = \frac{\Delta n}{\Delta x} = -\frac{n_1 - n_0}{W} \approx -\frac{n_1}{W} = -\frac{10^{12}}{10 \cdot 10^{-4}} = -10^{15} \text{ cm}^{-4}$$

$$J_{Dn} = q D_n \frac{dn(x)}{dx} = -q D_n \frac{n_1}{W} = -1,6 \cdot 10^{-19} \cdot 31 \cdot 10^{15} = -4,96 \text{ mA/cm}^2$$

b) eksponencijalna raspodjela

$$n(x) = n_1 \exp\left(-\frac{x}{a}\right) - n_0 \approx n_1 \exp\left(-\frac{x}{a}\right) \qquad \frac{\mathrm{d}n(x)}{\mathrm{d}x} = -\frac{n_1}{a} \exp\left(-\frac{x}{a}\right)$$

$$J_{Dn}(x) = q D_n \frac{\mathrm{d}n(x)}{\mathrm{d}x} = -q D_n \frac{n_1}{a} \exp\left(-\frac{x}{a}\right)$$

$$J_{Dn}(x_0) = -9.92 \,\mathrm{mA/cm^2} \qquad J_{Dn}(x_1) = -3.64 \,\mathrm{mA/cm^2} \qquad J_{Dn}(x_2) = -1.34 \,\mathrm{mA/cm^2}$$

## Ukupna struja poluvodiča

Struja dva tipa nosilaca

$$\vec{J} = \vec{J}_n + \vec{J}_p$$

Za svaki tip driftna i difuzijska struja

$$\vec{J}_n = \vec{J}_{Fn} + \vec{J}_{Dn} = q \ n \ \mu_n \ \vec{F} + q \ D_n \ \text{grad} \ n$$

$$\vec{J}_p = \vec{J}_{Fp} + \vec{J}_{Dp} = q \ p \ \mu_p \ \vec{F} - q \ D_p \ \text{grad} \ p$$