

بسمه تعالی

جزوه

فیزیک الکترونیک

دانشگاه

صنعتی امیر کبیر

استاد

دکتر غفوری فرد

درجه خلوص: عناصری که برای ساخت نیمه‌های به کار برده می‌شوند باید از درجه

خلوص باثباتی برخوردار باشند، که حداقل آن 10^{-9} است. یعنی به ازای هر 10^9 اتم

فقط یک اتم ناخالصی می‌تواند باشد. به فرض آن برای هر 10^9 اتم از جسم 10^{23} اتم

داشته باشیم، مقدار ناخالصی 10^{-13} می‌تواند باشد.


از طرفی با اضافه کردن ناخالصی عمدی نیز می‌توان ضریب هدایت نیمه‌های را تغییر

داد. حداقل نوع ناخالصی بین 10^{-8} و 10^{-4} است. یعنی به هر 10^8 اتم از جسم می‌توانیم بین

10^{14} تا 10^{19} ناخالصی اضافه کنیم و بیشتر از آن باعث ^{تبدیل} *degenerate* شدن جسم می‌شود.

ساختار اتمی اجسام:

۱- بی‌شکل (آمورفر) که در این حالت اتمها کاملاً نامنظم قرار گرفته‌اند. مانند شیشه.

۲- کریستالی یا بلوری که در این حالت اتمها کاملاً منظم قرار گرفته‌اند.  (تک، بلوری)

۳- چند بلوری در این حالت اتمها در تمام طول جسم دارای نظم یکسان نیستند ولی

در قسمتهای مختلف جسم از نظم خاصی برخوردارند.

آنچه که برای ساخت نیمه‌های هاب کاری مورد نیاز است.

سلول واحد unit cell : به یک بخش از بلور که از حرکت آن کل بلور تشکیل

می شود سلول واحد گفته می شود. مانند آجرهای یک دیوار سلول واحد الزاماً

کوچکترین واحد سازنده بلور نیست. یک بلور می تواند چند نوع سلول واحد داشته

باشد، اما باید ساده ترین آن را انتخاب کرد.

یک نوع سلول واحد سلول مکعبی ساده (Simple Cube) است که در شکل زیر



اتم

نشان داده شده است.

اگر بخواهیم سلولی یک بلور بسازیم برای هر سلول فقط یک اتم اختصاص پیدا می کند.



b.c.c.

نوع دیگر سلول واحد، مکعبی بدنه دار است. (body cente cubic).

نوع سوم مکعبی با وجوه اتم دار (Face centered cubic) است. در این سلول علاوه

f.c.c.

بر گوشه ها، در هر وجه مکعب نیز یک اتم قرار دارد. لذا اگر بخواهیم سلولی یک بلور بسازیم

برای هر سلول فقط ۴ اتم اختصاص می یابد.

اگر اتمهای یک f.c.c. را در جهت قطر ~~محور~~ اصلی مکعب به اندازه $\frac{1}{4}$ قطر لغزش بدهیم

نوع چهارم سلول واحد تشکیل می شود که به آن الماسی Diamond گفته می شود.

شبه

ساخت بلور یا شبکه الماسی باعث می شود که به هر سلول ۸ اتم اختصاص یابد.

اگر دو سلول F.C.C از جنس های Ga و As در کنار هم قرار گیرند سلول نوع پنجم

بوجود می آید که به آن مخلوط روی Zinc blende گفته می شود.

نیروهایی وارد شونده به یک اتم در یک سلول :

برای بررسی چنین نیروهای باید ابتدا ^{تعداد} اتمهای مجاور را در یک سلول بدانیم.

اتمهای مجاور نزدیکترین اتمها به اتم مورد نظر ما هستند. در سلول مکعبی ساده

هر اتم دارای ۶ اتم مجاور است. در سلول مکعبی بدنه دار اتمهای مجاور ۸ تا

با فاصله $\frac{\sqrt{3}}{4}a$ هستند و در F.C.C اتمهای مجاور ۴ تا با فاصله $\frac{\sqrt{2}}{4}a$ هستند.

در شبکه الماسی تعداد اتمهای مجاور ۴ تا با فاصله $\frac{\sqrt{3}}{4}a$ هستند.

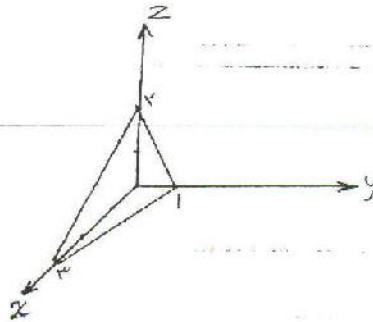
از نظر سطحی نیز می توان دانسیته شبکه های مختلف را با هم مقایسه کرد :

به عنوان مثال برای یک ^{F.C.C} ~~شبکه~~ برای یک وجه آن به مساحت a^2 ، دو اتم اختصاص

می یابد $(\frac{2}{a^2} \text{ \#}/\text{cm}^2)$. در مورد S.C. این عدد $(\frac{1}{a^2} \text{ \#}/\text{cm}^2)$ است. در F.C.C اگر

صفحه قطرها در نظر بگیریم فقط شامل یک اتم است و مساحت آن $\sqrt{2}a^2$ است. لذا

$\frac{1}{\sqrt{2}a^2} \text{ \#}/\text{cm}^2$ تعداد اتم آن در واحد سطح خواهد بود.

$(3, 1, 2)$
 $\frac{1}{3}, \frac{1}{1}, \frac{1}{2}$


به $(3, 1, 2)$ که صفحه بالارامشخص می کنند اندیس میلری یا ضرایب میلری گوئیم. اگر

یکی از ضرایب هلو منفی بود علامت منفی روی آن می گذاریم. از خواص ضرایب میلری این

است که یک صفحه رامشخص می کنند، بلکه تمام صفحات معادل هم رامشخص می کنند.

تمام جهات معادل $\langle 0 \ 0 \ 1 \rangle$ ، یک خط عمود بر صفحه $[0 \ 0 \ 1]$ ، تمام صفحات معادل $\{0 \ 0 \ 1\}$ ، یک صفحه $(0 \ 0 \ 1)$

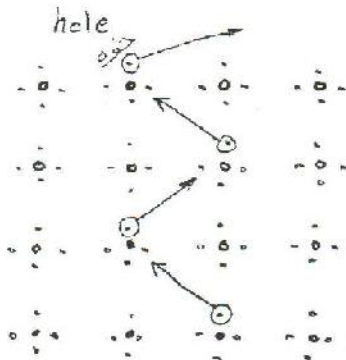
تصویر: اگر آنها را به صورت گلوله های توپر در نظر بگیریم بگوئید در $Diam.$, PCC , bcc , $s.c$

$Zinc\ blende$ چند درصد اتم خالی است. تعداد اتمهای مجاور را نیز مشخص کنید.

بایان فصل اول

فصل دوم:

تمام نیمه های هالو صفر درجه کلون، عایق هستند چون الکترونهای هیچ انرژی برای آزاد



شدن ندارند.

در هادی‌ها جریان بوسیله الکترون منتقل می‌شود. در نیمه هادی‌ها جریان از حرکت الکترون‌ها

و حفره‌ها بوجود می‌آید.

$$I_e + I_h$$

جریان الکترونی جریان حفره‌ای

در این فصل فقط شرایط تعادل را بررسی می‌کنیم. یعنی میدان الکتریکی، میدان مغناطیسی،

فشار و نیرو وجود ندارد و درجه حرارت یکنواخت است و هیچ عاملی که با زمان تغییر نکند،

نداریم. نخست اتم Si را بررسی می‌کنیم.

$$Si : 10^{23} \text{ cm}^{-3}$$

$$14e - 14p - 14n$$

برای راحتی کار در مرحله اول اتم هیدروژن را بررسی می‌کنیم:

(یاد آوری) مدل اتمی را در مورد برای این اشکالات بود: * طبق فرضیه اوتیف اتم باید

می‌بوسته اما طبق آزمایش‌های گسستگی آن ثابت شد * نهایتاً الکترون روی هسته می‌افتاد

و اتم از بین می‌رفت.

مدل اتمی بوش

$$\vec{F} = \frac{q_1 q_2}{4\pi\epsilon_0 r^2} \vec{a}_{Rr}$$

قانون اول: خوانین مکانیک کلاسیک

$$|\vec{L}| = |\vec{r} \times m\vec{v}| = n \frac{h}{2\pi} \quad \perp \quad mvr = n\hbar$$

قانون دوم:

قانون سوم: روی این مدارها الکترون تشعشع نمی‌کند.

$$\nu = \frac{E_f - E_i}{h}$$

قانون چهارم: فرکانس

باتوجه به قوانین بالا شعاع اتم را بدست آورید.

$$F_e = \frac{q_1 q_2}{4\pi\epsilon_0 r^2} = \frac{Ze^2}{4\pi\epsilon_0 r^2} = \frac{F_m}{r} = \frac{mv^2}{r}, \quad v = \frac{n\hbar}{mr}$$

$$\rightarrow \frac{m}{r} \cdot \left(\frac{n\hbar}{mr}\right)^2 = \frac{Ze^2}{4\pi\epsilon_0 r^2} \rightarrow r = \frac{n^2 \hbar^2 \epsilon_0}{\pi Z e^2 m} = \frac{4\pi\epsilon_0 \hbar^2 n^2}{m Z e^2}$$

$$\rightarrow v = \frac{Ze^2}{4\pi\epsilon_0 \hbar} \cdot \frac{1}{n}$$

$$Z=1, \quad e=1.6 \times 10^{-19}, \quad n=1$$

برای اتم هیدروژن

$$\rightarrow r = 0.53 \text{ \AA} = 0.53 \times 10^{-10} \text{ m} \quad \text{شعاع اولین تراز اتمی}$$

$$v = 2.19 \times 10^8 \text{ cm/s}$$

سرعت فوق از سرعت نور است و لذا نیازی به در نظر گرفتن ضریب نسبیت نداریم.

حال انرژی یک الکترون بر روی یک مدار را محاسبه می کنیم.

$$T.E. = \overset{K.E.}{\text{انرژی جنبشی}} + \overset{P.E.}{\text{انرژی پتانسیل}}$$

$$\overset{K.E.}{\text{انرژی جنبشی}} = \frac{1}{2} mv^2 = \frac{1}{2} \cdot \frac{Ze^2}{4\pi\epsilon_0 r}$$

$$P.E. = \int_{\infty}^r \vec{F} \cdot d\vec{r} = \int_{\infty}^r \frac{Ze^2}{4\pi\epsilon_0 r^2} dr = -\frac{Ze^2}{4\pi\epsilon_0 r}$$

$$\rightarrow T.E. = -\frac{Ze^2}{2(4\pi\epsilon_0 r)}$$

یعنی انرژی کل منفی است.

۴

$$\rightarrow T.E. = -\frac{ze^r}{r(4\pi\epsilon_0)} \cdot \frac{mze^r}{4\pi\epsilon_0 \hbar^2} \cdot \frac{1}{n^2}$$

$$\rightarrow \boxed{T.E. = \frac{-mze^r}{r(4\pi\epsilon_0)} \cdot \frac{1}{n^2}}$$

رابطه بالا کو اشیزه بودن انرژی را نشان می دهد.

$$V = \frac{E_i - E_f}{h}, \quad R_{\infty} \equiv \frac{me^r}{4\pi(4\pi\epsilon_0)^2 \hbar^2}$$

$$\rightarrow T.E. = R_{\infty} \cdot Z^2 \cdot \frac{1}{n^2} \rightarrow V = R_{\infty} \cdot Z^2 \left(\frac{1}{n_f^2} - \frac{1}{n_i^2} \right)$$

$$\rightarrow \frac{R_{\infty}}{h} = \frac{me^r}{4\pi(4\pi\epsilon_0)^2 \hbar^2 (4\pi\hbar)}$$

$$V = \frac{E}{h} = \frac{mze^r}{4\pi(4\pi\epsilon_0)^2 \hbar^2 h} \cdot \frac{1}{n^2} = \frac{mze^r}{4\pi(4\pi\epsilon_0)^2 \hbar^2} \cdot \frac{1}{n^2}$$

$$V = \frac{E_i - E_f}{h} = \frac{mze^r}{4\pi(4\pi\epsilon_0)^2 \hbar^2} \left(\frac{1}{n_f^2} - \frac{1}{n_i^2} \right)$$

نفرکانس مشخص است که اگر الکترون از تراز n_i به n_f بود از خودشعشع می کند.

$$\lambda = \frac{c}{\nu}, \quad K \equiv \frac{1}{\lambda} = \frac{\nu}{c}$$

K: عدد موج

$$K = Z^2 R_{\infty} \left(\frac{1}{n_f^2} - \frac{1}{n_i^2} \right), \quad R_{\infty} \equiv \frac{me^r}{4\pi(4\pi\epsilon_0)^2 \hbar^2 c}$$

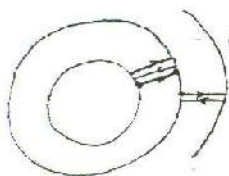
$$K = R_{\infty} \left(\frac{1}{n_f^2} - \frac{1}{n_i^2} \right)$$

برای اتم هیدروژن $Z=1$ است در نتیجه:

اگر اتم خواهد یونیزه شود باید n_i به نهایت برسد:

$$\rightarrow K = R_{\infty} \frac{Z}{n^2}, \quad E_n = \frac{13.6}{n^2} \text{ (e.v.)}$$

$$\frac{P_{n=2}}{P_{n=1}} = \frac{e^{-E_{n=1}/kT}}{e^{-E_{n=1}/kT}}, \quad K = 1.31 \times 10^{-5} \quad J_{\text{e.v.}} \times$$



رابطه بالاست خطوط یا تعداد آنها را نشان می‌دهد. هر خط نشان دهنده یک انتقال

از یک تراز به تراز دیگر است.

محاسبه مرکز ثقل سیستم مقابل:



$$\rightarrow Mx = m(l-x) \rightarrow x = \frac{m}{m+M} l, \quad l-x = \frac{M}{m+M} l$$

$$mvr = n \frac{h}{2\pi} \quad \text{قانون اول بوهر:}$$

$$v = r\omega$$

$$\rightarrow l = m(l-x)^2 \omega \quad \text{انگشت} \quad L = Mx^2 \omega \quad \text{هسته}$$

$$\rightarrow L_T = m(l-x)^2 \omega + Mx^2 \omega = n \frac{h}{2\pi}$$

$$\rightarrow L_T = m \cdot \frac{M^2 l^2}{(m+M)^2} \omega + \frac{M m^2 l^2}{(m+M)^2} \omega = \frac{mM(m+M)}{(m+M)^2} l^2 \omega$$

$$\rightarrow L_T = \frac{mM}{(m+M)} l^2 \omega \rightarrow L_T = \frac{m}{1+\frac{m}{M}} l^2 \omega$$

$$m \rightarrow \frac{m}{1+\frac{m}{M}} \quad \text{reduced mass} \quad \text{جرم کاهش یافته} \quad L = m l^2 \omega \quad \text{در مقایسه با نیلایم که}$$

$$\frac{m}{M} \rightarrow 0$$

در اتم هیدروژن که $\frac{m}{M} = \frac{1}{1836}$ است فرض باافابل قبول است.

شکلات مدل اتمی بوهر =

۱- بوهر هیچ توجیه خیزیکی برای غرضیاش نداشت.

۲- بوهر فرض کرده بود که الکترونی که در یک مدار ثابتی حرکت می‌کند.

$$\frac{\partial^2 V}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 V}{\partial y^2} = 0$$

$$\frac{1}{r^2} \cdot \frac{\partial}{\partial r} \left(r^2 \frac{\partial V}{\partial r} \right) + \frac{1}{r^2 \sin \theta} \cdot \frac{\partial}{\partial \theta} \left(\sin \theta \cdot \frac{\partial V}{\partial \theta} \right) = 0$$

$$V = R(r) \cdot P(\theta)$$

$$\rightarrow \frac{1}{\sin \theta} \cdot \frac{\partial^2 P}{\partial \theta^2} + P(\theta) = \alpha^2$$

برای حل باید n^2 عدد کوانتوم اصلی و l عدد کوانتوم زاویه‌ای را باید داشته باشیم.
 $n = 1, 2, \dots$
 $l = 0, 1, \dots, n-1$

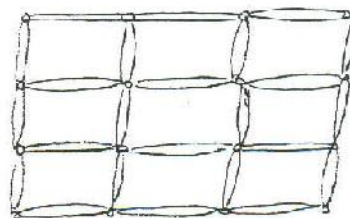
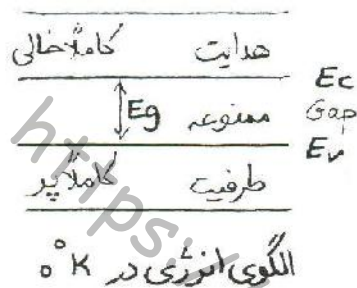
اصلی‌ترین دیاگرامی که این اصل بیان می‌کند که هیچ دو الکترونی نمی‌تواند دارای n, l, m یکسان باشند.

دکسان باشند. در عنوان مثال:

در مدار اول: $n=1, l=0, m=0, s = \pm \frac{1}{2}$

در مدار دوم: $n=2, l=0, m=0, s = \pm \frac{1}{2}$ و $l=1, m=0, s = \pm \frac{1}{2}$ و $l=1, m=\pm 1, s = \pm \frac{1}{2}$

بنابراین مدار دوم از دو لایه تشکیل شده است که در مجموع حامل ۸ الکترون خواهد بود.



الگوی پیوندی در 0 K

E_c : Conduction Energy

E_v : valance Energy

در فلزات $E_g = 0$ ، در الماس $E_g = 5 \text{ e.v.}$ ، در SiO_2 $E_g = 11 \text{ e.v.}$

در Si $E_g = 1.12 \text{ e.v.}$ و در Ge $E_g = 0.7 \text{ e.v.}$ است.

با افزایش دما حرارت الکترون‌ها می‌توانند از باند ظرفیت جدا شده و به باند هدایت بروند.

الکترون‌هایی که در باند هدایت قرار می‌گیرند حامل‌ها یا ناقله‌های الکتریسیته هستند.

درهانی‌ها ناقل‌ها فقط الکترون هستند ولی دینامی‌های ناقل‌ها الکترون‌ها و حفره‌ها

هستند.

میدان الکتریکی
 \vec{E}

$$\vec{F} = -e \cdot \vec{E}$$

الکترون آزاد

$$\vec{F} = m \vec{a}$$

الکترون آزاد

$$\vec{a} = \frac{\vec{F}}{m} = \frac{-e \vec{E}}{m}$$

$$\vec{v} = -\frac{e \tau}{m} \vec{E}$$

در بررسی حرکت الکترون اگر به جای m از m_e^* که جرم مؤثر آن است قرار دهیم تمام

$$m = 9.11 \times 10^{-31} \text{ gr}$$

نیروهای وارده به الکترون را نیز دربردارد.

m_e^*/m	m_n^*/m	نوع
۰.۴۹	۰.۱	Si
۰.۳۷	۰.۱۵۵	Ge
۰.۵۶	۰.۴۸	Ga/As

نیمه‌های ذاتی (intrinsic semiconductor)

نیمه‌های ذاتی یعنی نیمه‌هایی که کاملاً خالص است و هیچ ناخالصی به آن اضافه نشده

است. لذا در صفر درجه کلوین در چنین نیمه‌هایی: $n = p = 0$ (تعداد حفره / تعداد الکترون آزاد)

در صورت افزایش دما الکترون از باند ظرفیت به هدایت می‌رود. در این حالت نیز در نیمه‌های

ذاتی $n_i = p_i$ است. در این Si در درجه حرارت اتاق ($300^\circ K$):

$$n_i = p_i = 10^{10} \text{ \#}/\text{cm}^3$$

اگر این عدد را با تعداد کل الکترونهای موجود در چنین اتی مقایسه کنیم:

$$5 \times 10^{22} \text{ \#}/\text{cm}^3 \rightarrow 4 \times 5 \times 10^{22} = \underline{2 \times 10^{23}} \text{ elec}/\text{cm}^3$$

پس از مقایسه به عدد 10^{13} خواهیم رسید.

در خلزات تعداد الکترونهای آزاد برابر تعداد کل اتمها در یک cm^3 از خلز است.

برای افزایش ضریب هدایت باید ناخالصی اضافه کنیم. حد اکثر ناخالصی ناخواسته که

می‌توانیم اضافه کنیم $10^{13} \text{ \#}/\text{cm}^3$ (تعداد الکترون) است. $10^{-9} \times 10^{22} = 10^{13} \text{ \#}/\text{cm}^3$

حد اقل اتم ناخالصی که به طور عمدی اضافه می شود 10^{14} cm^{-3} تعداد آن $10^{18} - 10^{19} \text{ cm}^{-3}$ است.

اگر ناخالصی که اضافه می کنیم از عناصر ستون پنجم باشد آن گاه تعداد n_i را از P_i بیشتر کرده ایم و اگر از ستون سوم اضافه کنیم تعداد P_i را از n_i بیشتر کرده ایم. به ازای هر اتم ستون پنجم که اضافه می کنیم یک سطح انرژی جدا اند معنوعه نزدیک به سطح هدایت ایجاد می شود که الکترون به راحتی از آن به باند هدایت می رود. به همین ترتیب به ازای هر اتم ستون سوم که اضافه می کنیم یک سطح انرژی جدا اند معنوعه نزدیک به سطح ظرفیت ایجاد می شود که حفره به راحتی از آن به باند ظرفیت می رود و لذا در هر حال هدایت افزایش پیدای کند.

ستون پنجم n , doner , دهنده

ستون سوم P , acceptor , گیرنده

شکل زیر شمیه هادی نوع n در صفر کلوین را نشان می دهد.

برای آزاد شدن الکترون از تراز اول یک عنصر باید مقدار 13.6 eV به آن انرژی بدهیم.

به این انرژی، انرژی وابستگی (binding Energy) گفته می شود.

$$E = \frac{m^2 e^4}{2 (4\pi\epsilon_0)^2 \hbar^3}$$

اگر بخواهیم مقدار این انرژی را برای یک نیفه هادی مثل Si حساب کنیم باید از رابطه

$$\frac{m_p^* \epsilon^2}{2(4\pi\epsilon_{Si})^2 \hbar^2}$$

زیراستفاده کنیم :

هسته ثانویه به هسته یک اتم به اضافه تمام مدارهایی از آن که تکمیل شده اند هسته

ثانویه گفته می شود.

$$\frac{E_p}{E_H} = \frac{m_{np}^*}{m} \cdot \frac{1}{\epsilon_{Rp}^2} \rightarrow E_p = (1/4) \times (1/4) \times \left(\frac{1}{11.8^2}\right) = \frac{1}{10} \text{ e.v.}$$

بامقایسه از با ۱/۱۰ مشاهده می کنیم که اتمهای فسفر به راحتی باند هدایت می شوند.

بخشیده	E_B	پذیرنده	E_B
sb	-۰.۰۳۹	B	-۰.۰۴۵
P	-۰.۰۴۴	Al	-۰.۰۵۷
As	-۰.۰۴۹	Ga	-۰.۰۶۵
		In	-۰.۱۴

به عنوان مثال -۰.۰۳۹ برای Sb بیان می کند که با اضافه کردن Sb به عنوان ناخالصی به نیمه هادی

سیلیکون ~~مکانیک~~ یک الکترون در فاصله ۰.۰۳۹ e.v. از باند هدایت در باند ممنوعه ایجاد می گردد که کل

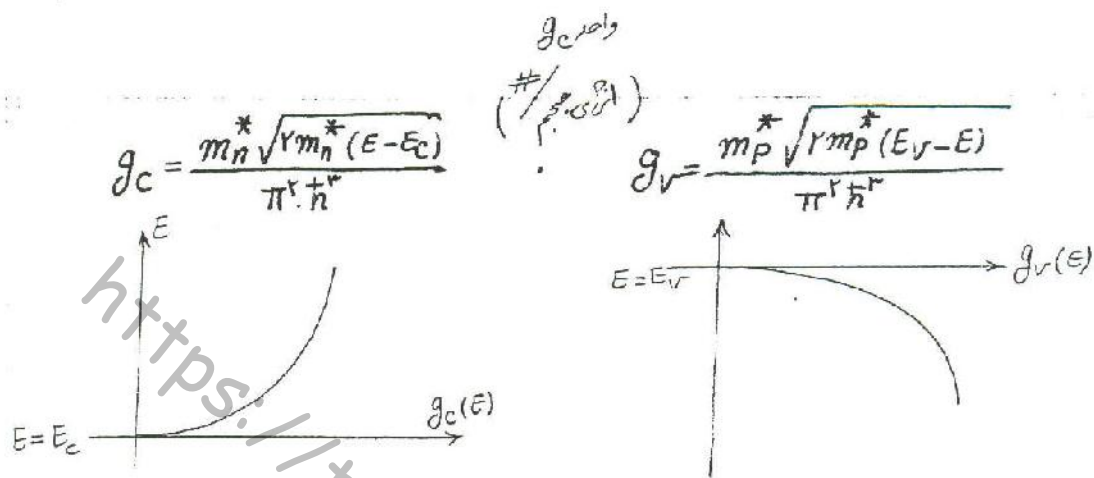
هدایت	۰.۰۳۹ e.v.
ممنوعه	۱.۱۲ e.v.
طریقت	

فاصله باند ممنوعه ۱.۱۲ e.v. است.

توزیع حاملهای n, p :

$$n(E) = g_c(E) \cdot P(E) \quad , \quad P(E) = g_v(E) \cdot [1 - F(E)]$$

تعداد الکترونها احتمال پر بودن این سطح انرژی
تعداد سطوح در واحد حجم در انرژی تعداد سطوحها
توزیع انرژی احتمال خالی بودن سطح انرژی



اگر $m_n^* = m_p^*$ باشند منحنی‌ها متقارن می‌شوند.

$$f(E) = \frac{1}{1 + e^{\frac{E - E_F}{kT}}}$$

به E_F سطح انرژی فرمی، گوئید. این سطح انرژی در باند ممنوعه قرار دارد. اگر $T = 0^\circ K$ باشد...

if $E > E_F$

$f(E) = 0$

آن‌گاه دو حالت بوجود می‌آید:

if $E < E_F$

$f(E) = 1$

یعنی در صفر مطلق تمام سطوح بالاتر از سطح فرمی کاملاً خالی و تمام سطوح پایین‌تر از آن

کاملاً پر هستند. پس سطح فرمی در جایی مثل باند ممنوعه قرار دارد. در $T > 0^\circ K$ خواهیم

if $E = E_F$
سطح فرمی

$f(E) = \frac{1}{2}$

داشت:

یعنی سطح فرمی در تمام دجه‌های حرارت احتمال پریا خالی بودن آن برابر هستند.

$$k = 8.617 \times 10^{-5} \text{ eV/K}$$

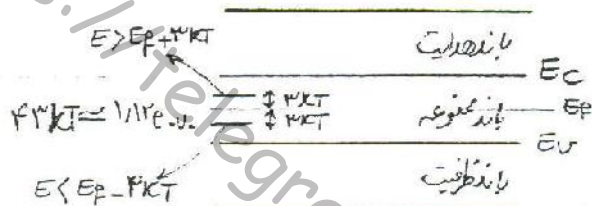
در دجه حرارت اتاق: $300^\circ K$

$$kT = 0.02585 \text{ eV} \approx 0.026 \text{ eV}$$

۱۷

اگر $E - E_F \gg 3KT$ آن گاه $e^{\frac{E - E_F}{KT}} > e^3$

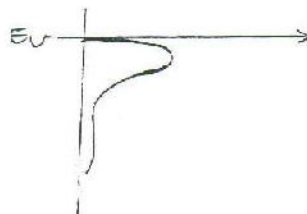
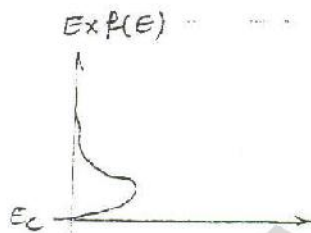
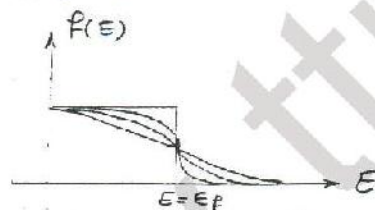
$\rightarrow f(E) = e^{-\frac{E - E_F}{KT}} = \exp(-\frac{E - E_F}{KT})$



اگر $E - E_F < -3KT$ $\rightarrow f(E) = 1 - \exp(-\frac{E - E_F}{KT})$

$\frac{1}{1+e^x} \approx 1 - e^{-x}$

احتمال وجود و نبود در باند ظرفیت $1 - f(E) \approx \exp(-\frac{E - E_F}{KT})$



نیمه های تپلن degenerate: در نیمه های نوع n، تپلن به نیمه های نوع n می شود که در

آن: $E_C - E_F \ll 3KT$ و در نوع p: $E_F - E_V \ll 3KT$

با توجه به فاصله E_F از مرکز باند ممنوعه می توان پی به مقدار ناخالصی نیمه های برد.

به طوری که هر چه از مرکز باند ممنوعه (و در نوع p) افزایش می یابد.

$$n = \int_{E=E_c}^E g_c(E) f(E) dE, \quad p = \int_E^{E_v} g_v(E) f(E) dE$$

اگر تعداد کل حفره ها را بخواهیم باید در انتگرال p را صفر قرار دهیم و اثر تعداد کل

الکترون ها را بخواهیم در انتگرال n را ∞ قرار می دهیم.

احتمال وجود الکترون در حالت هدایت

$$f(E) = \frac{1}{1 + e^{\frac{E-E_F}{kT}}}$$

احتمال وجود حفره در حالت هدایت

$$1 - f(E) = \frac{1}{1 + e^{\frac{E-E_F}{kT}}}$$

یادآوری:

$$n = \int_{E_c}^{\infty} \frac{m_n^* \sqrt{2m_n^* (E-E_c)}}{\pi^2 \hbar^2} \cdot \frac{1}{1 + e^{\frac{E-E_F}{kT}}} dE = \frac{m_n^* \sqrt{2m_n^*}}{\pi^2 \hbar^2} \int_{E_c}^{\infty} \frac{\sqrt{E-E_c}}{1 + e^{\frac{E-E_F}{kT}}} dE$$

$$x \equiv \frac{E-E_c}{kT}, \quad dE = kT dx, \quad x_F \equiv \frac{E_F-E_c}{kT}$$

$$\rightarrow n = \frac{m_n^* \sqrt{2m_n^*}}{\pi^2 \hbar^2} (kT)^{3/2} \int_0^{\infty} \frac{x^{1/2} dx}{1 + e^{x-x_F}}, \quad \int_0^{\infty} \frac{x^{1/2} dx}{1 + e^{x-x_F}} = \frac{\sqrt{\pi}}{2} e^{x_F}$$

$$\rightarrow n = \frac{m_n^* \sqrt{2m_n^*}}{\pi^2 \hbar^2} (kT)^{3/2} \frac{\sqrt{\pi}}{2} e^{\frac{E_F-E_c}{kT}}$$

$$\frac{m_n^* \sqrt{2m_n^*}}{\pi^2 \hbar^2} (kT)^{3/2}$$

$$N_C \equiv \left[\frac{\gamma \pi m_n^* kT}{\hbar^2} \right]^{3/2} \quad \text{جای نواح هدایت}$$

$$\begin{aligned} \gamma \left[\frac{\gamma \pi m_n^* kT}{\hbar^2} \right]^{3/2} &= \frac{(m_n^* kT)^{3/2}}{\sqrt{\gamma} \pi \sqrt{\pi} \hbar^2} = \frac{(m_n^* kT)^{3/2}}{\pi^2 \hbar^2} \cdot \frac{\sqrt{\pi}}{\sqrt{\gamma}} = \frac{m_n^* \sqrt{2m_n^*}}{\pi^2 \hbar^2} (kT)^{3/2} \frac{\sqrt{\pi}}{\gamma} \\ &= \left[\frac{m_n^* kT}{\hbar^2} \right]^{3/2} \cdot \frac{\gamma}{\sqrt{\pi}} \end{aligned}$$

$$\rightarrow n = \frac{\gamma}{\sqrt{\pi}} N_C \cdot \frac{1}{\gamma} \Gamma_{\frac{1}{\gamma}}(x_F) = \frac{\gamma}{\sqrt{\pi}} \cdot \frac{\sqrt{\pi}}{\gamma} N_C \cdot e^{\frac{E_F-E_c}{kT}}$$

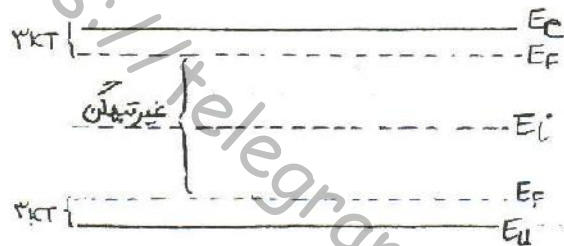


$$N_C, N_V, E_C, E_V, E_F$$

$n = N_C e^{\frac{E_F - E_C}{KT}}$ در این حالت دلاری دو عدد ثابت و وسط سطح انرژی هستند.

$$p = N_V e^{\frac{E_V - E_F}{KT}}$$

به عنوان تمرین رابطه مقابل را بدست آورید :



در مورد نیمه هادی ذاتی :

$$n_i = N_C e^{\frac{E_i - E_C}{KT}}, \quad p_i = N_V e^{\frac{E_V - E_i}{KT}}$$

$$\rightarrow N_C e^{-\frac{E_C}{KT}} = n_i e^{-\frac{E_i}{KT}}, \quad N_V e^{\frac{E_V}{KT}} = n_i e^{\frac{E_i}{KT}}$$

$$\rightarrow n = N_C e^{\frac{E_F}{KT}} e^{-\frac{E_C}{KT}} = e^{\frac{E_F}{KT}} n_i e^{-\frac{E_i}{KT}}$$

$$p = N_V e^{\frac{E_V}{KT}} e^{-\frac{E_F}{KT}} = e^{\frac{E_i}{KT}} n_i e^{-\frac{E_F}{KT}}$$

$$\rightarrow n = n_i e^{\frac{E_F - E_i}{KT}}, \quad p = n_i e^{\frac{E_i - E_F}{KT}}$$

در اینجا n, p یک عدد ثابت و وسط سطح انرژی دارند.

$$\rightarrow n \cdot p = n_i^2$$

$$n = p = n_i = 10^{10}$$

برای نیمه هادی سیلیکون :

$$N_D = 10^{14} \text{ #/cm}^3$$

اگر N_D حداقل اتم ناخالصی اضافه شده باشد :

$$np = 10^{20}, \quad n = 10^{14}, \quad p = 10^6$$

خنثی بودن نیمه‌های:

N_D : number of donor

N_A : number of acceptor

$$Q = -nq + pq + N_D^+q - N_A^-q = 0$$

\downarrow تعداد الکترون‌ها \downarrow تعداد حفره‌ها \downarrow تعداد اتم‌های دهنده یونیزه شده \downarrow تعداد اتم‌های گیرنده یونیزه شده

$$\rightarrow p - n + N_D - N_A = 0$$

$$N_D = N_A = 0$$

۱- نیمه‌های ذاتی:

$$p - n = 0 \rightarrow p = n$$

$$np = n^2 = n_i^2 \rightarrow n = p = n_i$$

$$N_D \gg N_A$$

۲- نیمه‌های نوع n:

$$\rightarrow p - n + N_D = 0 \rightarrow \frac{n_i^2}{n} - n + N_D = 0$$

$$\rightarrow n_i^2 - n^2 + n \cdot N_D = 0 \rightarrow n^2 - N_D \cdot n + n_i^2 = 0$$

$$\rightarrow n = \frac{N_D \pm \sqrt{N_D^2 + 4n_i^2}}{2} \rightarrow n = \frac{N_D}{2} + \frac{1}{2} \sqrt{N_D^2 + 4n_i^2}$$

$$, p = \frac{n_i^2}{n} \rightarrow p = \frac{n_i^2}{\frac{N_D}{2} + \frac{1}{2} \sqrt{N_D^2 + 4n_i^2}}$$

$$n_i = 10^{10} \text{ #/cm}^3$$

در سیلیکن

$$N_D = 10^{14} \text{ #/cm}^3$$

$$\rightarrow \boxed{n \approx \frac{N_D + N_D}{2} = N_D}, \quad \boxed{p = \frac{n_i^2}{N_D}}$$

$$N_A \gg N_D$$

۳- نیمه هادی نوع P =

$$P - n - N_A = 0 \rightarrow P - \frac{n_i^2}{P} - N_A = 0$$

$$P^2 - N_A \cdot P - n_i^2 = 0 \rightarrow P = \frac{N_A + \sqrt{N_A^2 + 4n_i^2}}{2}$$

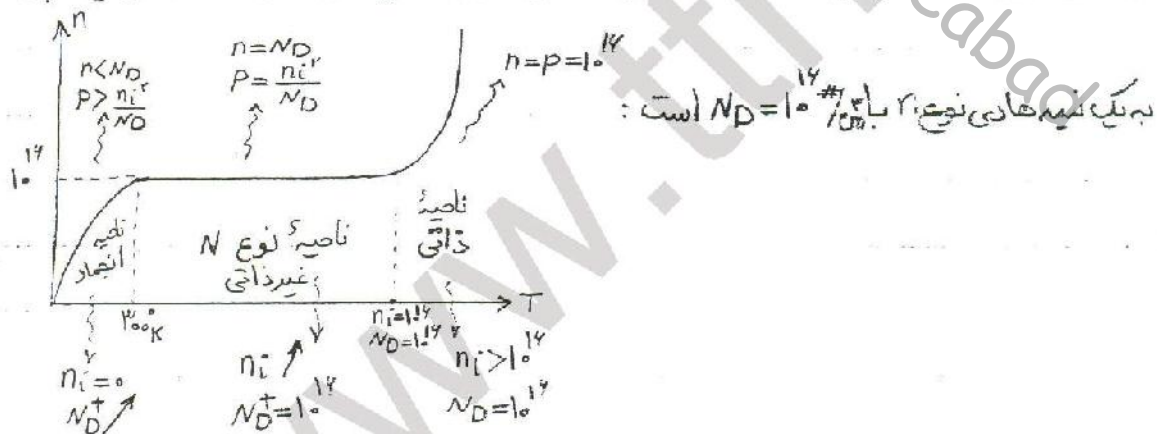
$$n = \frac{2n_i^2}{N_A + \sqrt{N_A^2 + 4n_i^2}}$$

$$P = \frac{N_A + N_A}{2} = N_A$$

$$n = \frac{n_i^2}{N_A}$$

به طور کلی در یک نیمه هادی n_i به شدت از دما تبعیت می کند و با افزایش دما زیاد می شود.

در درجه حرارت بالا تمام نیمه هادی ها به نیمه هادی ذاتی تبدیل می شوند. نمودار زیر مربوط



به یک نیمه هادی نوع i با $N_D = 10^{14} \text{ cm}^{-3}$ است:

$$n_i = N_C \cdot e^{\frac{E_i - E_C}{KT}}, \quad p_i = N_V \cdot e^{\frac{E_V - E_i}{KT}}$$

یادآوری:

$$N_C = 2 \left[\frac{2\pi m_n^* KT}{h^2} \right]^{3/4}, \quad N_V = 2 \left[\frac{2\pi m_p^* KT}{h^2} \right]^{3/4}$$

$$n_i p_i = n_i^2 = N_C N_V \cdot e^{\frac{E_V - E_C}{KT}}$$

$$\rightarrow n_i = \sqrt{N_C N_V} \cdot e^{-\frac{E_G}{2KT}}$$

$$n_i = N_c \cdot e^{\frac{E_i - E_c}{KT}} = p_i = N_v \cdot e^{\frac{E_v - E_i}{KT}}$$

۱- نیمه هادی ذاتی:

$$N_c \cdot e^{\frac{E_i - E_c}{KT}} = N_v \cdot e^{\frac{E_v - E_i}{KT}}$$

$$\rightarrow \frac{N_c}{N_v} = e^{\frac{E_v - E_i - E_i + E_c}{KT}}$$

$$\rightarrow \ln \frac{N_c}{N_v} = \frac{E_v + E_c - 2E_i}{KT}$$

$$\rightarrow E_i = \frac{1}{2}(E_c + E_v) - \frac{1}{2}KT \ln \frac{N_c}{N_v}$$

$$E_i = \frac{1}{2}(E_c + E_v) - \frac{1}{2}KT \ln \left(\frac{m_n^*}{m_p^*} \right)$$

$$E_i = \frac{1}{2}(E_c + E_v) - \frac{3}{2}KT \ln \left(\frac{m_n^*}{m_p^*} \right)$$

$$E_i = \frac{1}{2}(E_c + E_v) + \frac{3}{2}KT \ln \left(\frac{m_p^*}{m_n^*} \right)$$

بیان کننده محل سطح فری

$$\frac{m_p^*}{m_n^*} = \frac{1.59}{1.1} = -1.45$$

در نیمه هادی سیلیکون:

$$\rightarrow E_i = \frac{1}{2}(E_c + E_v) + \frac{3}{2}KT \ln 1.59 = \frac{1}{2}(E_c + E_v) - 0.12 \text{ eV}$$



$$n = N_D$$

۲- نیمه هادی نوع n:

$$n = n_i \cdot e^{\frac{E_F - E_i}{KT}}, \quad N_D = n_i \cdot e^{\frac{E_F - E_i}{KT}}$$

$$\frac{N_D}{n_i} = e^{\frac{E_F - E_i}{KT}}, \quad E_F - E_i = KT \ln \frac{N_D}{n_i}$$

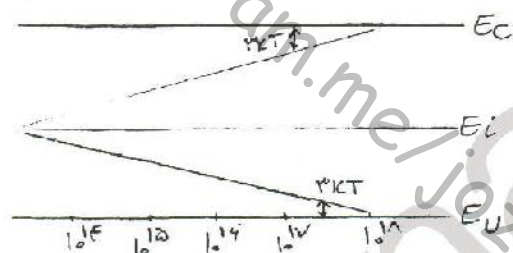
$$\rightarrow E_F = E_i + KT \cdot \ln \frac{N_D}{n_i}$$

$$P = N_A$$

۳- ضربه‌های نوع P :

$$P = N_A = n_i \cdot e^{\frac{E_i - E_F}{KT}}, \quad \frac{N_A}{n_i} = e^{\frac{E_i - E_F}{KT}}$$

$$E_i - E_F = KT \cdot \ln \frac{N_A}{n_i} \quad \rightarrow \quad E_F = E_i - KT \cdot \ln \frac{N_A}{n_i}$$



تمرین: مطلوب است مقدار ناخالصی دهنده‌های Ge و Si برای اینکه تپ‌ها بشوند.

فصل سوم: حرکت حاملها

الف- حرکت نامنظم که دما درجه حرارت بوجود می‌آید.

ب- حرکت منظم که در اثر عوامل زیر بوجود می‌آید: ۱- رانش ۲- نفوذ ۳- ترکیب و تولید

سرعت حرکت نامنظم حدود $3 \times 10^5 \text{ cm/sec}$ و سرعت حرکت منظم حدود 10^5 cm/sec است.

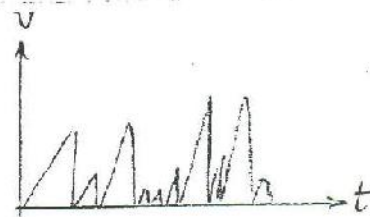
حرکت رانشی (drift velocity) در اثر وجود میدان الکتریکی است. حرکت نفوذی در اثر

شیب یا گرادیان ذرات است. یعنی از محلی که تعداد الکترون بیشتر است به محل کمتر نفوذ

می‌کند. ترکیب و تولید و ایجاد الکترون و حفره نیز نوع سوم حرکت منظم است.

$$\vec{F} = -q\vec{E} \quad , \quad \vec{F} = m\vec{a} = -q\vec{E}$$

$$\vec{a} = -\frac{q}{m}\vec{E} \quad , \quad \vec{v} = -\frac{q}{m}\vec{E}t$$



هر الکترون مجموعی از حرکت منظم و نامنظم دارد. در حرکت منظم الکترون به صورت تصادفی به هم برخورد کرده و در برخورد کلی انرژی خود را از دست می دهند (منحنی بالا)، اما نهایتاً برآیند حرکت چهار تک سمت است.

طول استوانه: $v_d t$

حجم استوانه: $v_d A t$

تعداد بارها: $n v_d A t$

مقدار بارها: $q n v_d A t$



جریان =

$$I = \frac{Q}{t} = q n v_d A \quad , \quad |\vec{J}| = \frac{I}{A}$$

$$\vec{J} = q n \vec{v}_d \quad , \quad \vec{v}_d = \mu_n \vec{E}$$

$$\vec{J}_{N_{drift}} = q \mu_n n \vec{E}$$

$$\vec{J}_{P_{drift}} = q \mu_p p \vec{E}$$

$$\vec{J}_{drift} = \vec{J}_{N_d} + \vec{J}_{P_p} = q (p \mu_p + n \mu_n) \vec{E}$$

$$\vec{J} = \sigma \vec{E} = q \mu_m n \vec{E} \quad : \quad \text{ناقلهای الکتریکی در هادی ها فقط الکترونها هستند}$$

در نیمه‌های حاوی ناقله‌ها الکترون و حفره‌ها هستند که نهایتاً جهت جریانی در جهت میدان ایجاد

می‌کنند. در نوع P بیشتر جریان به علت حفره‌ها و نوع n به علت الکترون‌ها است.

① قابلیت تحرک. mobility : μ_n, μ_p

واحد mobility : $\frac{cm^2}{volt \cdot sec}$

مقدار mobility به مقدار ناخالصی، درجه حرارت و جنس نیمه‌های بستگی دارد.

② مقدار عددی :

به فرض برای نیمه‌های Si با : $10^{14} \#/cm^3$ یا N_A یا N_D

$$T = 300^\circ K$$

$$\mu_n = 1340 \frac{cm^2}{V \cdot sec}, \quad \mu_p = 490 \frac{cm^2}{V \cdot sec}$$

③ تغییر فیزیکی : μ_n یا μ_p بالا نشان می‌دهد که امکان حرکت بیشتر و برخورد ها کمتر است.

④ بستگی به غلظت ناخالصی :

با توجه به منحنی μ بر حسب غلظت ناخالصی (شکل ۳-۴ کتاب) مشاهده می‌کنیم که در ناخالصی

های کمتر برخوردها با شبکه اتمهای متراکم صورت می‌گیرد و مکانیزم غالب این شبکه اتمها هستند

اما در ناخالصی‌های زیاد برخوردها با ناخالصی خواهند بود.

⑤ بستگی به دما : بستگی μ به دما در منحنی‌های شکل ۳-۴ کتاب آمده است و هر چه دما

زیادی شود μ کم می‌شود. در ناخالصی‌های پائین مکانیزم غالب شبکه اتمها هستند که هر

چه دما زیادی شود آنها متلاطم تر شده و برخورد هائیکتری شوند. اما در ناخالصی

زیاد که مکانیزم جانب برخورد باشد که است با زیاد شدن دما برخورد هائیکتری شود.

در ناخالصی های متوسط چون از هر دو مکانیزم وجود دارد ولی کم و در دماهای زیاد می شود رسانندگی

در این دماهای زیاد مکانیزم خوارندگی.

$$\vec{J} = \sigma \vec{E} \quad , \quad \sigma = q(\mu_n \cdot n + \mu_p \cdot p) \quad \text{ضریب هدایت یا هدایت ویژه}$$

$$\rho = \frac{1}{q(\mu_n \cdot n + \mu_p \cdot p)} \quad \text{مقاومت ویژه}$$

$$n \approx 10^{14} \text{ حلاله } , \quad p \approx 10^4 \text{ حلاله } \quad \text{در نیمه های نوع n}$$

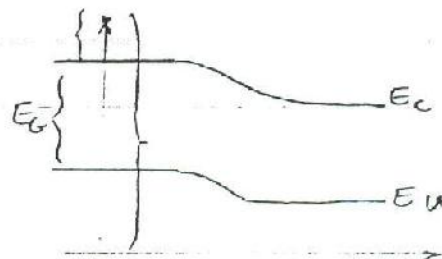
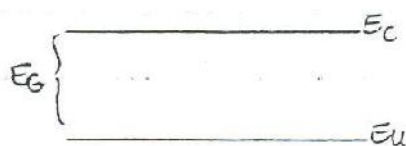
$$\rightarrow \rho = \frac{1}{q \cdot \mu_n \cdot n} = \frac{1}{q \cdot \mu_n \cdot N_D}$$

$$\rho = \frac{1}{q \cdot \mu_p \cdot p} = \frac{1}{q \cdot \mu_p \cdot N_A}$$

در نیمه های نوع p :

$$P.E. = -q \cdot V \quad \text{انرژی پتانسیل الکترون} \quad \text{یا} \quad P.E. = E_{ref} - q \cdot V$$

منحنی E_c , E_v همواره فاصله E_c , E_v ثابت است. (E_g ثابت)



۲۷



$$\rightarrow P.E. = E_c - E_{ref} \quad \rightarrow -q \cdot V = E_c - E_{ref}$$

$$P.E. = E - q \cdot V$$

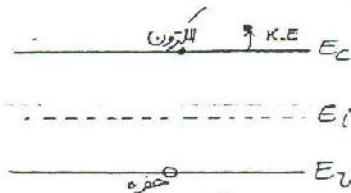
$$\rightarrow V = \frac{-1}{q} [E_c - E_{ref}]$$

$$E = -\nabla V = \frac{1}{q} \cdot \frac{dE_c}{dx} = \frac{1}{q} \cdot \frac{dE_v}{dx} = \frac{1}{q} \cdot \frac{dE_i}{dx}$$

<https://t.me/jozveabad>

در شرایطی که میدان الکتریکی نداریم:

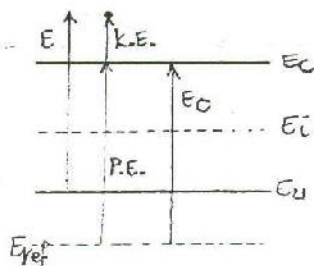
$$\frac{dE_v}{dx} = \frac{dE_c}{dx} = \frac{dE_i}{dx} = 0$$



حداقل انرژی لازم برای ایجاد یک زوج الکترون-حفره $E = E_g$ است. یعنی الکترون در این حالت

دقیقاً از E_v جدا شده و به E_c می‌رود. انرژی جنبشی الکترون پس از جدا شدن صفر است.

اگر انرژی بیشتری بدهیم حفره یا الکترون با انرژی E_v و الکترون با انرژی E_c قرار می‌گیرد و دارای انرژی



جنبشی نیز خواهد بود.

$$P.E. = E_c - E_{ref}$$

$$P.E. = -qV$$

$$-qV = E_c - E_{ref}$$

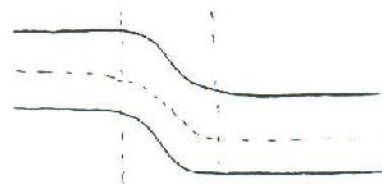
$$\rightarrow V = \frac{1}{q} [E_c - E_{ref}]$$

$$\vec{E} = -\vec{\nabla} V \rightarrow E = -\frac{dV}{dx}$$

$$E = \frac{1}{q} \cdot \frac{d}{dx} [E_c - E_{ref}]$$

$$\rightarrow E = \frac{1}{q} \cdot \frac{dE_c}{dx}$$

$$E = \frac{1}{q} \cdot \frac{dE_c}{dx} = \frac{1}{q} \cdot \frac{dE_v}{dx} = \frac{1}{q} \cdot \frac{dE_i}{dx}$$



$$J_{Nd} = q \cdot \mu_n \cdot n \cdot E \quad , \quad J_{Pd} = q \cdot \mu_p \cdot p \cdot E \quad \text{: رابطه رانش drift}$$

۲- نفوذ: یعنی اگر در یک ناحیه از نیمه هادی خلطت الکترون زیاد شود، الکترونها شروع به پخش شدن

می کنند تا خلطت در تمام نقاط یکسان شود. تحت آزمایش می توان به طریق نفوذ انواع یک نیمه هادی

را تشخیص داد.

$$\vec{J}_{PD} = -q \cdot D_p \cdot \vec{\nabla} p$$

Diffusion



یعنی هر چه شیب ^(یا عامل) حفره بیشتر باشد جریان بیشتر است.

$$\vec{J}_{ND} = q \cdot D_n \cdot \vec{\nabla} n$$

جریان در جهت زیاد شدن شیب است.

$$\vec{J}_N = \vec{J}_{ND} + \vec{J}_{Nd}$$

$$\vec{J}_P = \vec{J}_{Pd} + \vec{J}_{PD}$$

$$\vec{J}_N = q \cdot \mu_n \cdot n \vec{E} + q \cdot D_n \cdot \vec{\nabla} n$$

$$\vec{J}_P = q \cdot \mu_p \cdot p \vec{E} - q \cdot D_p \cdot \vec{\nabla} p$$

$$\vec{J} = \vec{J}_N + \vec{J}_P$$

رابطه انیشتین:

۱- در داخل هر نیمه هادی E_F مستقل از مکان است.

$$\frac{dE_F}{dx} = \frac{dE_F}{dy} = \frac{dE_F}{dz} = 0$$

در یک نیمه هادی اگر خلطت نیمه هادی تغییر کند E_C تغییر کرده و E مخالف صفر داریم.

میدان
الکتریکی

تمامی فرمولها برای شرایط تعادل و غیر متوازن است.

$$\mathcal{E} = \frac{1}{q} \cdot \frac{d\mathcal{E}_i}{dx}, \quad n = n_i \cdot e^{\frac{\mathcal{E}_F - \mathcal{E}_i}{kT}}$$

$$\rightarrow \frac{dn}{dx} = n_i \left(-\frac{d\mathcal{E}_i}{dx} \right) \cdot e^{\frac{\mathcal{E}_F - \mathcal{E}_i}{kT}}$$

$$\rightarrow \frac{dn}{dx} = -\frac{n}{kT} \cdot \frac{d\mathcal{E}_i}{dx} = -\frac{n}{kT} \cdot q\mathcal{E} = -n \cdot \frac{q\mathcal{E}}{kT}$$

$$J = 0$$

در شرایط تعادل:

$$J = J_N + J_P \rightarrow J_N = J_P = 0$$

J_N نمی تواند J_P باشد چون الکترونها در یک جهت و حفره ها در جهت دیگر حرکت کرده و تجمع

بارها یونش می آید و این غیر ممکن است.

$$q \cdot \mu_n n \mathcal{E} + q D_N \frac{dn}{dx} = 0 \rightarrow q \mu_n n \mathcal{E} + q D_N \left(-\frac{n}{kT} q \mathcal{E} \right) = 0$$

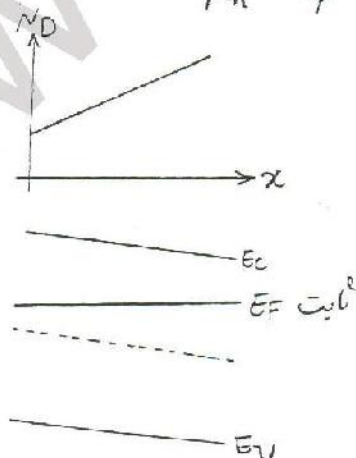
$$\rightarrow \mu_n - D_N \frac{q}{kT} = 0 \rightarrow \mu_n = \frac{q D_N}{kT}$$

$$\rightarrow \frac{D_N}{\mu_n} = \frac{kT}{q}, \quad \frac{D_P}{\mu_p} = \frac{kT}{q} : \text{روابط ایشی}$$

باقی به اینکه \mathcal{E}_F ثابت و مستقل از مکان

است آخر ایشی غلطت ناخالصی باعث

گرایش \mathcal{E}_i و \mathcal{E}_V می شود.



مثال عددی: $N_D = 10^{14} \text{ #/cm}^3$, $\mu_n = 1300 \text{ cm}^2/\text{v}.\text{sec}$

$\frac{KT}{q} = 0.026$, $D_n = 0.026 \times 1300 = 33.8 \text{ cm}^2/\text{sec}$

۳- ترکیب و تولید (recombination and Generation)

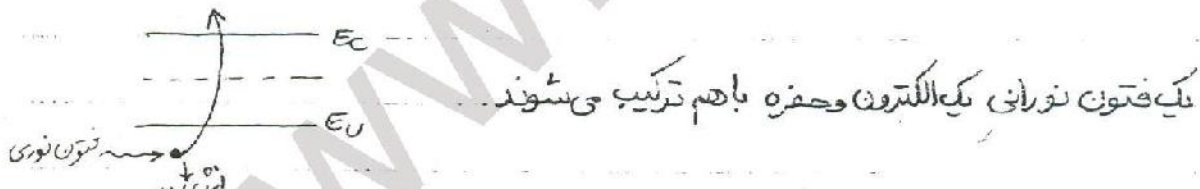
ترکیب و تولید مستقیماً باعث ایجاد حرکت می شوند بلکه عوامل حرکت یعنی جریان و تغییر

می دهند که باعث تغییر جریان خواهد شد. مورد دیگر این است که ترکیب و تولید عوامل مجرد

نبوده و همواره با هم وجود دارند.

دو نوع ترکیب و تولید وجود دارند: ترکیب و تولید نوری ، ترکیب و تولید حرارتی

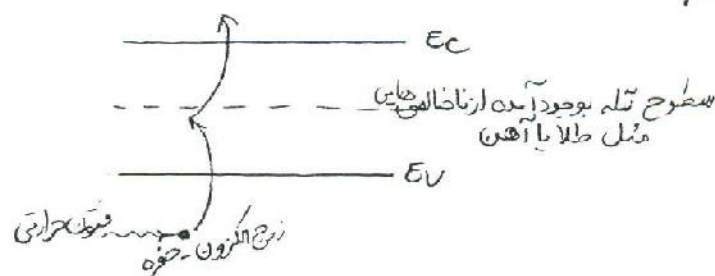
ترکیب و تولید نوری: با جذب یک فوتون نوری یک زوج الکترون-حفره ایجاد می شود و با صدور



یک فوتون نوری یک الکترون و حفره با هم ترکیب می شوند.

ترکیب و تولید حرارتی: همانند ترکیب و تولید نوری است که با فوتون حرارتی صورت می گیرد با این

تفاوت که ترکیب و تولید حرارتی چون فوتون حرارتی انرژی کمتری از فوتون نوری دارد الکترون



ترکیب و تولید فقط خلط حاملها را تعیین دهند.

حال فرمول کلی را با استفاده از سه عامل ایجاد جریان می نویسیم:

$$\frac{\partial n}{\partial t} = \left. \frac{\partial n}{\partial t} \right|_{\text{حرارت}} + \left. \frac{\partial n}{\partial t} \right|_{\text{نور}} + \left. \frac{\partial n}{\partial t} \right|_{\text{بقیه پدیده ها}}$$

$$\frac{\partial p}{\partial t} = \left. \frac{\partial p}{\partial t} \right|_{\text{حرارت}} + \left. \frac{\partial p}{\partial t} \right|_{\text{نور}} + \left. \frac{\partial p}{\partial t} \right|_{\text{بقیه پدیده ها}}$$

$$\left. \frac{\partial n}{\partial t} \right|_{\text{نوری}} = \left. \frac{\partial p}{\partial t} \right|_{\text{نوری}} = G_L \quad (\#/\text{cm}^3 \cdot \text{sec})$$

برای ساده سازی G_L را در کل حجم نیمه هادی ثابت فرض می کنیم.

$$n = n_0 + \Delta n$$

$$p = p_0 + \Delta p$$

در حال تعادل n_0 و p_0 داریم. بعد از تابش نور:

هرچه تعداد الکترون - حفره بیشتر باشد طبعاً امکان ترکیب و تولید آن نیز بیشتر است.

بعد از تابش نور n و p را داریم. حال آنرا نور را قطع کنیم تعدادی از الکترون - حفره ها شروع به ...

ترکیب شدن می کنند. $C_n N_T \equiv \frac{1}{\tau_n}$ معرفی $\left(\frac{\partial n}{\partial t} \right)_{\text{ترکیب شدن}} = -C_n N_T \Delta n$ تصادف

$$\frac{\partial p}{\partial t} = -C_p N_T \Delta p \quad , \quad C_n N_T \equiv \frac{1}{\tau_p}$$

$$\rightarrow \frac{\partial n}{\partial t} = -\frac{\Delta n}{\tau_n} \quad , \quad \frac{\partial p}{\partial t} = -\frac{\Delta p}{\tau_p} \quad \langle t \rangle = \tau_n , \tau_p$$

طول عمر حفره اضافی بوجود آمده

به عنوان مثال در نیمه هادی نوع n (Si):

$$n_i = 10^{10} \text{ #/cm}^3, \quad n_o = N_D = 10^{12} \text{ #/cm}^3$$

$$P_o = \frac{n_i^2}{N_D} = 10^4 \text{ #/cm}^3$$

$$10^9 \text{ زوج الکترون-حفره} / \text{cm}^3$$

$$\rightarrow n = 10^{14} + 10^9 = 10^{14}, \quad np \neq n_i^2$$

$$p = 10^4 + 10^9 = 10^9$$

مشاهده می کنیم که حامل اکثریت هیچ تغییری نمی کند و حامل اقلیت است که تغییر می کند. عمل

بالا را L.L.I (Low Level Injection) تزریق ضعیف می گوئیم. تزریق الکترون حفره

در این شرایط به نحوی است که حامل های اکثریت را تغییر نمی دهد.

برعکس N_A و N_D که تحت کنترل ما هستند N_T (مربوط به ناخالصی غیر عمدی) را نمی توانیم

کنترل کنیم و با توجه به اینکه τ_p و τ_n به N_T بستگی دارند لذا مقادیر τ_p و τ_n را نمی توان

به طور دقیق بدست آورد و از آزمایش بدست می آیند.

$$\tau_p = 10^{-8} \text{ sec} \quad \text{در نیمه هادی فیلای خالص} \\ \text{کم } N_T$$

$$\frac{\partial n}{\partial t} = \left. \frac{\partial n}{\partial t} \right|_{\text{رانش}} + \left. \frac{\partial n}{\partial t} \right|_{\text{نفوذ}} + \left. \frac{\partial n}{\partial t} \right|_{\text{طای R-G}} + \left. \frac{\partial n}{\partial t} \right|_{\text{تولای R-G}} + \left. \frac{\partial n}{\partial t} \right|_{\text{پایه های دیگر}}$$

$$\left. \frac{\partial n}{\partial t} \right|_{\text{رانش}} + \left. \frac{\partial n}{\partial t} \right|_{\text{نفوذ}} = \frac{1}{q} \left[\frac{\partial J_{nx}}{\partial x} + \frac{\partial J_{ny}}{\partial y} + \frac{\partial J_{nz}}{\partial z} \right]$$

$$\nabla \cdot \vec{J} + \frac{\partial \rho}{\partial t} = 0 \quad \text{معادله پیوستگی بار و جریان}$$



$$\left\{ \begin{array}{l} \frac{\partial n}{\partial t} \Big|_{\text{رانش}} + \frac{\partial n}{\partial t} \Big|_{\text{نفوذ}} = \frac{1}{q} \nabla \cdot \vec{J}_N \\ \frac{\partial p}{\partial t} \Big|_{\text{رانش}} + \frac{\partial p}{\partial t} \Big|_{\text{نفوذ}} = -\frac{1}{q} \nabla \cdot \vec{J}_p \end{array} \right.$$

$$\frac{\partial n}{\partial t} = \frac{1}{q} \nabla \cdot \vec{J}_N + \frac{\partial n}{\partial t} \Big|_{\text{R-G طاقی}} + \frac{\partial n}{\partial t} \Big|_{\text{R-G نفوذی}} + \frac{\partial n}{\partial t} \Big|_{\text{بقیه پیوسته}}$$

$$\frac{\partial p}{\partial t} = -\frac{1}{q} \nabla \cdot \vec{J}_p + \frac{\partial p}{\partial t} \Big|_{\text{R-G طاقی}} + \frac{\partial p}{\partial t} \Big|_{\text{R-G نفوذی}} + \frac{\partial p}{\partial t} \Big|_{\text{بقیه پیوسته}}$$

$$\nabla \cdot \vec{J}_N \rightarrow \frac{\partial J_{Nx}}{\partial x} \rightarrow \frac{\partial J_N}{\partial x}$$

$$\nabla \cdot \vec{J}_p \rightarrow \frac{\partial J_{Px}}{\partial x} \rightarrow \frac{\partial J_p}{\partial x}$$

$$\vec{J}_N = q \mu_n n \vec{E} + q D_n \nabla n \rightarrow J_N = q \mu_n n E + q D_n \frac{dn}{dx}$$

$E \approx 0$ شرطی که غیر از I اما وجود دارد این است که E خیلی کوچک باشد.

$$J_N \approx q D_n \frac{dn}{dx}, \quad q D_n \frac{\partial n(x,t)}{\partial x}$$

$$\left\{ \begin{array}{l} \frac{\partial n(x,t)}{\partial t} = D_n \frac{\partial^2 n(x,t)}{\partial x^2} - \frac{\Delta n(x,t)}{\tau_n} + G_L + \text{بقیه پیوسته} \\ \frac{\partial p(x,t)}{\partial t} = -D_p \frac{\partial^2 p(x,t)}{\partial x^2} - \frac{\Delta p(x,t)}{\tau_p} + G_L + \text{بقیه پیوسته} \end{array} \right. \quad \left. \begin{array}{l} \text{معادلات} \\ \text{پیوستگی} \end{array} \right\}$$

معادلات بالا معادلات اصلی بار و جریان هستند.

طول عمر (عمر متوسط) : متوسط زمانی که یک حفره زنجی می کند که در حدود 10^{-4} s است.

$$\frac{1}{q} \nabla \cdot \vec{J} = \frac{1}{q} \left(\frac{\partial J_{Nx}}{\partial x} + \frac{\partial J_{Ny}}{\partial y} + \frac{\partial J_{Nz}}{\partial z} \right)$$

$$\frac{1}{q} \nabla \cdot \vec{J} \rightarrow \frac{1}{q} \cdot \frac{\partial J_{Nx}}{\partial x} \quad , \quad J_N = \underbrace{q \mu_n n \mathcal{E}}_{\text{مربوط به انشعاب}} + \underbrace{q D_n \frac{\partial n}{\partial x}}_{\text{مربوط به نفوذی}}$$

$$\rightarrow J_N = q D_n \frac{\partial n}{\partial x}$$

$$\rightarrow \left. \frac{\partial n}{\partial t} \right|_{\text{انتی}} + \left. \frac{\partial n}{\partial t} \right|_{\text{نفوذی}} = \frac{1}{q} \cdot q D_n \frac{\partial^2 n}{\partial x^2}$$

$$\frac{\partial n_p(x,t)}{\partial t} = D_n \cdot \frac{\partial^2 n_p(x,t)}{\partial x^2} - \frac{\Delta n_p(x,t)}{\tau_n} + G_L + \text{بقیه پدیده ها}$$

$$\frac{\partial P_n(x,t)}{\partial t} = D_p \cdot \frac{\partial^2 P_n(x,t)}{\partial x^2} - \frac{\Delta P_n(x,t)}{\tau_p} + G_L + \text{بقیه پدیده ها}$$

$$n \neq n(x)$$

$$P \neq p(x)$$

همچنین متغیرهای در حال تعادل روابط مقابل صادق است:

یعنی توزیع ناخالصی در طول نیمه هادی یکنواخت است و غلظت ناخالصی تابع مکان نیست.

برای حل معادلات بالا شرایط تعادل را در نظر می گیریم و از بقیه پدیده ها صرف نظر می کنیم:

$$n = n_0 + \Delta n \quad \rightarrow \quad \frac{\partial n}{\partial x} = \frac{\partial n_0}{\partial x} + \frac{\partial \Delta n}{\partial x} = \frac{\partial \Delta n}{\partial x}$$

$$P = P_0 + \Delta P \quad \rightarrow \quad \frac{\partial P}{\partial x} = \frac{\partial P_0}{\partial x} + \frac{\partial \Delta P}{\partial x} = \frac{\partial \Delta P}{\partial x}$$

$$\rightarrow \frac{\partial \Delta P_n(x,t)}{\partial t} = D_p \frac{\partial^2 \Delta P_n(x,t)}{\partial x^2} - \frac{\Delta P_n(x,t)}{\tau_p} + G_L$$

$$\frac{\partial \Delta n_p(x,t)}{\partial t} = D_n \frac{\partial^2 \Delta n_p(x,t)}{\partial x^2} - \frac{\Delta n_p(x,t)}{\tau_n} + G_L$$

برای سادگی ابتدا چند حالت خاص را در نظر می گیریم:

۱- حالت پایدار: بدون تابع زمانی نداریم.

$$\begin{cases} D_N \frac{\partial^2 \Delta n}{\partial x^2} - \frac{\Delta n}{\tau_n} + G_L = 0 \\ D_P \frac{\partial^2 \Delta P}{\partial x^2} - \frac{\Delta P}{\tau_P} + G_L = 0 \end{cases}$$

۲- در غیاب شیب غلظت یا بدون جریان نفوذی

$$\frac{\partial \Delta n}{\partial x} = 0, \quad \frac{\partial \Delta P}{\partial x} = 0$$

۳- در غیاب جریان رانشی

$$G_L = 0$$

۴- در غیاب نور

$$\frac{\Delta n_P}{\tau_P} = 0, \quad \frac{\Delta P_n}{\tau_n} = 0$$

۵- در غیاب ترکیب تولید حرارتی

$$D_N \frac{d^2 \Delta n_P(x)}{dx^2} - \frac{\Delta n_P(x)}{\tau_n} = 0$$

۶- در حالت پایدار و در غیاب نور

$$D_P \frac{d^2 \Delta P_n(x)}{dx^2} - \frac{\Delta P_n(x)}{\tau_P} = 0$$

$$\rightarrow \Delta P_n(x) = A e^{-x/L_P} + B e^{x/L_P}$$

$$L_P \equiv \sqrt{D_P \tau_P}$$

طول نفوذ

$$\Delta n_P(x) = A_1 e^{-x/L_N} + B_1 e^{x/L_N}$$

$$L_N \equiv \sqrt{D_N \tau_N}$$

۷- در غیاب شیب غلظت و بدون نور

$$\frac{d \Delta n_P(t)}{dt} = - \frac{\Delta n_P(t)}{\tau_n}$$

$$\Delta n_P(t) = \Delta n_P(0) e^{-t/\tau_n}$$

$$\frac{d \Delta P_n(t)}{dt} = - \frac{\Delta P_n(t)}{\tau_P}$$

$$\Delta P_n(t) = \Delta P_n(0) e^{-t/\tau_P}$$

$$\Delta n_p = G_L \cdot \tau_n$$

۸- ضعیف نسب غلظت و حالت پایدار

$$\Delta p_n = G_L \cdot \tau_p$$

۹- حالت پایدار - بدون نور - بدون ترکیب و تولید حرارتی

$$D_n \cdot \frac{d^2 \Delta n_p(x)}{dx^2} = 0$$

$$\Delta n_p(x) = Ax + B$$

$$D_p \cdot \frac{d^2 \Delta p_n(x)}{dx^2} = 0$$

$$\Delta p_n(x) = A'x + B'$$

محاسبه طول نفوذ (L_p یا L_n)

$$D_p = \mu_p \cdot \frac{kT}{q}$$

$$L_p = \sqrt{(\mu_p \frac{kT}{q}) \tau_p} = \sqrt{(1024)(500)(10^{-6})} = 3.5 \times 10^{-4} \text{ cm}$$

$$N_D = 10^{15} \text{ #/cm}^3, \quad T = 300^\circ \text{K}, \quad G_L = 10^{14} \text{ #/cm}^2 \cdot \text{sec} \quad \text{مثال:}$$

$$\tau_p = 1 \mu\text{sec} \quad \Delta p_n = ?$$

$$n_i = 10^{10} \text{ #/cm}^3, \quad N_D = 10^{15} \gg n_i$$

$$n_0 = N_D = 10^{15} \text{ #/cm}^3, \quad p_0 = \frac{n_i^2}{N_D} = 10^5 \text{ #/cm}^3$$

$$G_L = 10^{14} \text{ #/cm}^2 \cdot \text{sec}$$

$$\Delta p_n = G_L \cdot \tau_p = 10^{11}$$

$$\rightarrow n = 10^{15} + 10^{15} = 10^{15}$$

$$p = 10^5 + 10^{11} = 10^{11}$$

$$\frac{d\Delta p_n(t)}{dt} = -\frac{\Delta p_n(t)}{\tau_n} + G_L \rightarrow \Delta p_n(t) = A \cdot e^{-t/\tau_n} + G_L \cdot \tau_p$$

$$t=0: \Delta P_n(0)=0$$

$$\rightarrow \Delta P_n(t) = G_L \cdot \tau_p (1 - e^{-t/\tau_p})$$

$$t \rightarrow \infty: \Delta P_n(t) = G_L \cdot \tau_p$$

$$\langle x \rangle = \frac{\int x e^{-x/L_p} dx}{\int e^{-x/L_p} dx} = L_p$$

اگر نیمه‌هادی در حال تعادل نباشد رابطة برلى تراز فرى ديگر معنى ندارد. در مسئله قبل هم

$$n = n_i e^{\frac{E_F - E_i}{kT}} \quad (1)$$

$$p = n_i e^{\frac{E_i - E_F}{kT}} \quad (2) \quad \text{و ديگر نى توانيم از } np = n_i^2 \text{ استفاده كنيم. } p = 10^{-10}, n = 10^{15}$$

سرعنى : Quasi-Fermi level

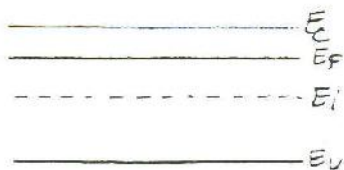
$$n = n_i e^{\frac{F_n - E_i}{kT}}$$

$$F_n = E_i + kT \ln \frac{n}{n_i}$$

$$p = n_i e^{\frac{E_i - F_p}{kT}}$$

$$F_p = E_i - kT \ln \frac{p}{n_i}$$

در مثال فوق قبل از اينكه نور تابيده شود با توجه به (1) و (2):



اما بعد از تابش نور F_n و F_p خواهيم داشت كه F_n همان E_f قبلى است.



$$F_N = E_i + kT \ln \frac{n_o}{n_i}$$

در این حالت:

$$F_p = E_i - 0.04 \ln 10 = E_i - 0.04 \text{ eV}$$

$$\vec{J}_p = q \mu_p p \vec{E} + q D_p \vec{\nabla} p \quad (1)$$

$$\rightarrow \vec{\nabla} p = \frac{n_i}{kT} e^{\frac{E_i - F_p}{kT}} [\vec{\nabla} E_i - \vec{\nabla} F_p]$$

$$\rightarrow \vec{\nabla} p = \frac{p}{kT} [\vec{\nabla} E_i - \vec{\nabla} F_p]$$

$$\rightarrow \vec{\nabla} p = \frac{q p}{kT} \left[\vec{E} - \frac{p}{kT} \vec{\nabla} F_p \right]$$

$$\textcircled{1} \quad \vec{J}_p = q \mu_p p \vec{E} + q D_p \frac{q p}{kT} \vec{E} + q D_p \cdot \frac{p}{kT} \vec{\nabla} F_p$$

$$\rightarrow \vec{J}_p = q p \vec{E} \left[\mu_p + \frac{q D_p}{kT} \right] + q D_p \cdot \frac{p}{kT} \vec{\nabla} F_p$$

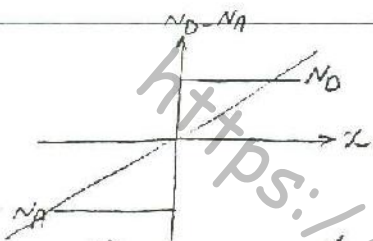
$$\rightarrow \vec{J}_p = \mu_p p \vec{\nabla} F_p \quad , \quad \vec{J}_n = \mu_n n \vec{\nabla} F_n$$

اگر F_p و F_n تابع مکان نباشند جریان داخل نیمه‌های صفر است. این موضوع با

نگاه کردن به سطوح قریب مشخص می‌شود.

p n

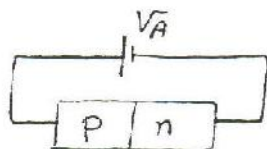
تزریق الیاری نیمه‌های نوع P در نوع n :



در این حالت اتصال بین n, p, اتصال یله ای یا ناگهانی است که در نمودار بالا مشاهده می‌شود.

البته با روشهای دیگر تزریق می‌توان به اتصال خطی یا سیب دار نیز رسید. آنچه در عمل وجود

دارد حالتی بین یله ای و سیب دار است.



بدون بایاس $V_A = 0$ ، بایاس مستقیم $V_A > 0$ ، بایاس معکوس $V_A < 0$

فرضیات :

۱- اتصال کاملاً یله ای ۲- N_D, N_A در طول قسمت های n, p ثابت هستند.

۳- مسئله یک بعدی ۴- اتصالات کاملاً اهمی هستند.

۵- طول n و P نسبت به طول نفوذ (L_n, L_p) بی نهایت هستند.

در حالت تعادل یعنی : $\vec{H} = 0$, $\vec{E} = 0$, $\nabla T = 0$, $V_A = 0$, $G_L = \infty$

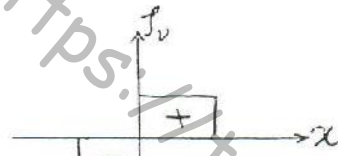
به عنوان نمونه : $P_p = 10^{14} \text{ #/cm}^3$, $n_p = 10^4 \text{ #/cm}^3$

$n_n = 10^{15} \text{ #/cm}^3$, $P_n = 10^5 \text{ #/cm}^3$

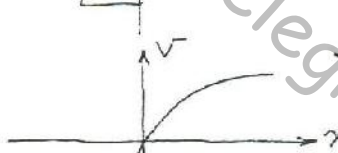
$N_A = 10^{14}$, $N_D = 10^{15}$ ۷۱

$$\begin{array}{|c|c|} \hline P & n \\ \hline P=1.7 & P=1.5 \\ n=1.2 & n=1.5 \\ \hline \end{array}$$

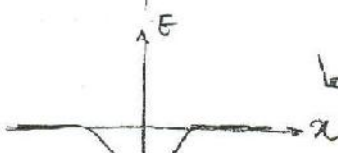
در این حالت الکترون‌ها به سمت ناحیه P و حفره‌ها به سمت ناحیه n حرکت می‌کنند و بارهای



مثبت و منفی را در این دو ناحیه تولید می‌کنند.



در این بارهای مثبت و منفی پتانسیلی خواهیم داشت.



در این پتانسیل میدان بوجود می‌آید.

پتانسیل یا میدان بوجود آمده در مقابل حرکت الکترون‌ها

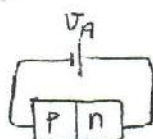
و یا حفره‌ها سعی می‌کند. در ابتدا تجمع الکترون و حفره‌ها زیاد بوده و میدان بسیار کوچک

است. با گذشت زمان و حرکت ناقل‌ها از تجمع آنها کاسته شده و بر شدت میدان مخالف

افزوده می‌شود تا نهایتاً در یک نقطه تعادل برقرار شود. این پتانسیل یک پتانسیل داخلی

Built in Potential است.

اگر پتانسیل خارجی مانند روبه‌را اعمال کنیم سد پتانسیل



قوی‌تری شود.



$$\nabla \cdot \vec{D} = \rho_v \rightarrow \nabla \cdot \vec{E} = \frac{\rho_v}{\epsilon} \quad \epsilon = \epsilon_0 \epsilon_r \text{ یا } \epsilon_0 \epsilon_s$$

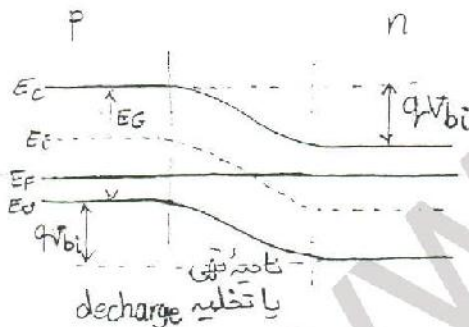
$$\rightarrow \nabla \cdot \vec{E} = \frac{\rho_v}{\epsilon_s \epsilon_0} \rightarrow \frac{d\epsilon}{dx} = \frac{\rho_v}{\epsilon_s \epsilon_0}$$

$$\rightarrow \boxed{\epsilon = \int \frac{\rho_v}{\epsilon_s \epsilon_0} dx} \quad \rho_v = q(p - n + N_D^+ - N_A^-)$$

$$\vec{J} = \vec{J}_P + \vec{J}_N = 0 \quad \begin{aligned} J_N &= J_{N_D} + J_{N_D} = 0 \\ J_P &= J_{P_D} + J_{P_D} = 0 \end{aligned}$$

$$\vec{E} = -\nabla V \rightarrow V = -\int \epsilon \cdot dx$$

$$\rightarrow V(x) = -\int_{-\infty}^x \epsilon dx$$



همانطور که قبلاً گفته شد در حالت تعادل

E_F مستقل از مکان است.

به ناحیه بالایی دلیل ناحیه تهی گفته می شود که خالی از بار متحرک است. چون پس از حرکت

ناحیه ها و ایجاد بارهای مثبت و منفی، این بارها دیگر قادر به حرکت نیستند.

فاصله E_F به E_v در ناحیه P کمتر از فاصله E_c به E_F در ناحیه n است چون $N_A = 10^{15}$ و $N_D = 10^{12}$.

$$\epsilon = \frac{1}{q} \cdot \frac{d\epsilon_i}{dx} = \frac{1}{q} \cdot \frac{d\epsilon_c}{dx} = \frac{1}{q} \cdot \frac{d\epsilon_v}{dx}$$

در این حالت اگر الکترون بخواهد از ناحیه n به P برود باید به اندازه qV_{bi} انرژی داشته باشد

و همین گونه است در مورد حفره.

$$\frac{d\mathcal{E}}{dx} = \frac{f_V}{K_S \epsilon_0} \quad \mathcal{E}(x) = \frac{1}{K_S \epsilon_0} \int f_V(x) dx$$

$$\rightarrow f_V = \left(\frac{1}{K_S \epsilon_0} \right)^{-1} \cdot \frac{d\mathcal{E}}{dx}$$

$$\mathcal{E} = \frac{1}{q} \cdot \frac{dE_c}{dx} = \frac{1}{q} \cdot \frac{dE_c}{dx} = \frac{1}{q} \cdot \frac{dE_v}{dx} \rightarrow f_V = \left(\frac{K_S \epsilon_0}{q} \right) \frac{d^2 E_c}{dx^2}$$

لذا تمام اطلاعاتی که راجع به n می‌خواهیم بدانیم می‌توانیم از روی تعریف منحنی بدست آوریم.

$$V_A = 0, \quad J = 0, \quad J = J_P + J_N = 0, \quad J_P = 0, \quad J_N = 0$$

$$J_N = q \mu_n n \mathcal{E} + q D_n \frac{dn}{dx} = 0 \rightarrow \mathcal{E} = - \frac{D_n}{\mu_n} \cdot \frac{1}{n} \cdot \frac{dn}{dx}$$

$$\rightarrow \mathcal{E} = - \frac{kT}{q} \cdot \frac{1}{n} \cdot \frac{dn}{dx}$$

$$\rightarrow V_{bi} = \int_{-\infty}^{+\infty} - \frac{kT}{q} \cdot \frac{1}{n} \cdot \frac{dn}{dx} dx = \frac{kT}{q} \int_{n(-\infty)}^{n(+\infty)} \frac{dn}{n} = \frac{kT}{q} \ln(n) \Big|_{n(-\infty)}^{n(+\infty)}$$

$$\rightarrow V_{bi} = + \frac{kT}{q} \ln \frac{N_D}{n_i \sqrt{N_A}}$$

$$\rightarrow V_{bi} = \frac{kT}{q} \ln \frac{N_D N_A}{n_i^2}$$

V_{bi} پتانسیلی است که در بین نواحی n بدون هیچ پتانسیل خارجی بوجود می‌آید. حد نهایی.

V_{bi} وقتی است که نیمه‌های وارد تپه‌های نامیه می‌شود.

$$\rightarrow V_{bi} = 0.0259 \times \ln \frac{10^{21}}{10^{10}} = 0.0259 \times 21 = 0.543 \text{ ولت}$$

$$N_D = 1.4 \times 10^{18} \text{ cm}^{-3}, N_A = 7.17 \times 10^{18} \text{ cm}^{-3}$$

بر حسب تئوری:

$$\rightarrow V_{bi, max} = 0.024 \times 39.18 = 0.95$$

$V_{bi, max}$ را می توان از روی نولهای انرژی نیز بدست آورد.

$$E_G = 1.12 \rightarrow \frac{1.12}{0.024} = 47.08 \text{ eV} \cdot K T$$

$$(47.08 - (3+3)) K T = 37.08 K T = 0.99$$

$$\text{یا } 1.12 \times \frac{37.08}{47.08} = 0.88$$

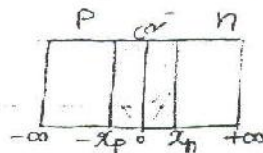
تقریب تھی :

$$\frac{dE}{dx} = \frac{q}{K_s \epsilon_0} (p - n + N_D^+ - N_A^-)$$

حل معادله بالا مشکل است چون N_A^- , N_D^+ , n , p همگی تابعی از x است. برای حل آن این

تقریبی به نام تقریب تھی استفاده می شود در این تقریب :

$$\begin{aligned} N_A & \text{ ثابت} \rightarrow -\infty < x < x_p \\ N_D & \text{ ثابت} \rightarrow x_n < x < \infty \end{aligned}$$



یعنی در قسمت بدنه و در دو طرف N_A ثابت هستند.

چون ناقل متحرک نظریه:

$$N_A \gg n_p, N_A \gg p_p, N_D \gg n_n, N_D \gg p_n$$

$$\rightarrow \begin{cases} \frac{dE}{dx} = \frac{-q}{K_s \epsilon_0} N_A & , -x_p < x < 0 \\ \frac{dE}{dx} = \frac{q}{K_s \epsilon_0} N_D & , 0 < x < x_n \end{cases}$$

ناحیه P تھی :

ناحیه n تھی :

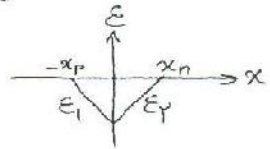
$$E(x) = \int_0^x dE = \int_{-x_p}^x -\frac{q}{K_s \epsilon_0} N_A dx$$

$$E(x) = -\frac{q N_A}{K_s \epsilon_0} (x + x_p)$$

منحنی خط پائین رونده در E

$$\varepsilon(x) = \int_0^{\varepsilon(x)} d\varepsilon = \frac{qN_D}{K_S \varepsilon_0} \int_{x_n}^x dx = \frac{qN_D}{K_S \varepsilon_0} (x - x_n) = -\frac{qN_D}{K_S \varepsilon_0} (x_n - x)$$

$$\rightarrow \varepsilon_f(x) = \frac{qN_D}{K_S \varepsilon_0} (x - x_n)$$



$$\frac{qN_A}{K_S \varepsilon_0} (x + x_p) = \frac{qN_D}{K_S \varepsilon_0} (x_n - x) \rightarrow N_A x_p = N_D x_n$$

با توجه به رابطه بانامی تون $V = x_n + x_p$ عرض ناحیه تخلیه را جست آورد.

$$N_A x_p \times A = N_D x_n \times A$$

$$\varepsilon = -\frac{dV}{dx}, \quad V = -\int \varepsilon dx, \quad V_{bi} = (V_{x_n} - V_0) + (V_0 - V_{x_p})$$

$$\rho = q(P - n + N_D^+ - N_A^-)$$

$$\begin{matrix} N_A \gg P_p \\ N_A \gg n_p \end{matrix} \rightarrow \rho_V = -qN_A$$

$$\begin{matrix} N_D \gg P_n \\ N_D \gg P_{nn} \end{matrix} \rightarrow \rho_V = qN_D$$

$$x < -x_p, \quad x > x_n : \rho = 0$$

در نواحی دیگر:

$$\nabla \cdot \vec{D} = \rho_V, \quad \nabla \cdot \vec{E} = \frac{\rho_V}{K_S \varepsilon_0} \rightarrow \frac{d\varepsilon}{dx} = \frac{\rho_V}{K_S \varepsilon_0}$$

$$d\varepsilon = \frac{\rho_V}{K_S \varepsilon_0} dx, \quad \varepsilon(x) = \int \frac{\rho_V}{K_S \varepsilon_0} dx$$

$$\rightarrow \varepsilon(x) = \frac{1}{K_S \varepsilon_0} \int_{-x_p}^x -qN_A dx = \frac{-qN_A}{K_S \varepsilon_0} (x + x_p)$$

$$\varepsilon(x) = \int \frac{qN_D}{K_S \varepsilon_0} dx = \frac{qN_D}{K_S \varepsilon_0} \int_{x_n}^x dx = \frac{-qN_D}{K_S \varepsilon_0} (x_n - x)$$

$$A q N_A \cdot x_p = A q N_D \cdot x_n \rightarrow N_A x_p = N_D x_n$$

$$\vec{E}(x) = -\vec{\nabla} V \rightarrow \frac{dV}{dx} = -E(x)$$

$$\rightarrow V(x) = -\int_0^{V(x)} dV = -\int_0^{V(x)} E dx = +\int_{-x_p}^x \frac{qNA}{\epsilon_s \epsilon_0} (x+x_p) dx = \frac{qNA}{\epsilon_s \epsilon_0} (x+x_p)^2 \Big|_{-x_p}^x$$

$$\rightarrow V(x) = \frac{qNA}{\epsilon_s \epsilon_0} (x+x_p)^2 \quad \text{: درنامۀ p}$$

$$\int_{V(x)}^{V_{bi}} dV = V_{bi} - V(x) = -\int_x^{x_n} \frac{qND}{\epsilon_s \epsilon_0} (x-x_n) dx \quad \text{: درنامۀ n}$$

$$\rightarrow V_{bi} - V(x) = \frac{qND}{\epsilon_s \epsilon_0} (x-x_n)^2 \Big|_x^{x_n} = \frac{qND}{\epsilon_s \epsilon_0} (x-x_n)^2$$

$$\rightarrow V(x) = V_{bi} - \frac{qND}{\epsilon_s \epsilon_0} (x-x_n)^2 \rightarrow V(x) = V_{bi} - \frac{qND}{\epsilon_s \epsilon_0} (x-x_n)^2$$

هنگامی که دو قطبی الکتریکی وجود نداشته باشد پتانسیل الکتریکی پیوسته خواهد بود:

$$\rightarrow V(0^-) = \frac{qNA}{\epsilon_s \epsilon_0} x_p^2 = V(0^+) = V_{bi} - \frac{qND}{\epsilon_s \epsilon_0} x_n^2$$

$$\rightarrow \frac{qNA}{\epsilon_s \epsilon_0} x_p^2 = V_{bi} - \frac{qND}{\epsilon_s \epsilon_0} x_n^2$$

$$\rightarrow V_{bi} = \frac{q}{\epsilon_s \epsilon_0} x_n^2 \left[\frac{ND}{NA} + ND \right]$$

$$\rightarrow V_{bi} = \frac{qND}{\epsilon_s \epsilon_0} \left(1 + \frac{ND}{NA} \right) = \frac{qND}{\epsilon_s \epsilon_0} \frac{NA+ND}{NA} x_n^2$$

$$\rightarrow x_n = \left[\frac{\epsilon_s \epsilon_0}{q} V_{bi} \frac{NA}{ND(NA+ND)} \right]^{1/2}, \quad x_p = \left[\frac{\epsilon_s \epsilon_0}{q} V_{bi} \frac{ND}{NA(ND+NA)} \right]^{1/2}$$

$$W = x_n + x_p$$

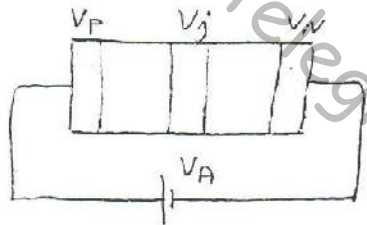
عرض ناحیه بی

$$V_{bi} = \frac{kT}{q} \ln \frac{N_A N_D}{n_i^2}$$

$$\rightarrow W = \left[\frac{q K_s \epsilon_0}{q} V_{bi} \frac{1}{N_A + N_D} \right]^{1/2} \left[\sqrt{\frac{N_A}{N_D}} + \sqrt{\frac{N_D}{N_A}} \right]$$

$$\rightarrow W = \left[\frac{q K_s \epsilon_0}{q} V_{bi} \frac{1}{N_A + N_D} \cdot \frac{1}{N_D N_A} \right]^{1/2} (N_A + N_D)$$

$$\rightarrow W = \left[\frac{q K_s \epsilon_0}{q} V_{bi} \frac{N_A + N_D}{N_A N_D} \right]^{1/2}$$



بعد از اعمال ولتاژ خارجی :

$$V_A - V_P + V_J - V_N = 0$$

$$\text{if } V_A = 0 \rightarrow V_P + V_N = V_J = V_{bi} \quad \text{یا} \quad V_P + V_N = V_{bi}$$

$$V_A \neq 0 \rightarrow V_A + V_J = V_P + V_N \quad , \quad V_J = V_{bi} - V_A$$

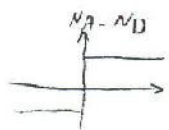
$$\rightarrow x_n = \left[\frac{q K_s \epsilon_0}{q} (V_{bi} - V_A) \frac{N_A}{N_D (N_A + N_D)} \right]^{1/2}$$

$$x_p = \left[\frac{q K_s \epsilon_0}{q} (V_{bi} - V_A) \frac{N_D}{N_A (N_D + N_A)} \right]^{1/2}$$

$$W = \left[\frac{q K_s \epsilon_0}{q} (V_{bi} - V_A) \frac{N_A + N_D}{N_A N_D} \right]^{1/2}$$

اگر $V_A < V_{bi}$ شود باید افت پتانسیل در خارج از ناحیه‌های را نیز در نظر بگیریم و دیگر نمی‌توانیم

از فرمولهای بالا استفاده کنیم (مگر اینکه افت را در بدنه در نظر بگیریم).



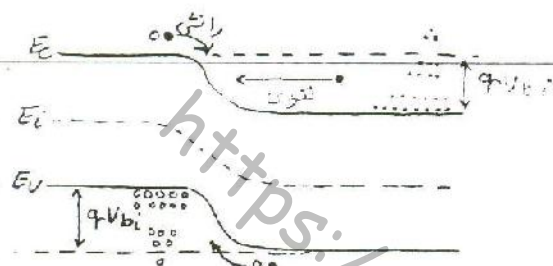
تاکنون تمام موارد گفته شده برای دیود پله‌ای بود.

$$N_A(x) - N_D(x) = \begin{cases} 0 & x < 0 \\ \frac{N_D}{x} & x > 0 \end{cases}$$

تقریباً تمام مطالب گفته شده را برای دیود خطی بازگو کنید.

$$N_A(x) - N_D(x) = -ax$$

$$V_{bi} = \frac{qKT}{q} \ln \frac{aW}{n_i}$$



$$J_N = J_{N_{\text{نفوذی}}} + J_{N_{\text{رانشی}}} = 0$$

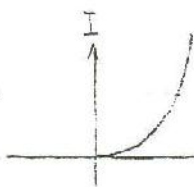
$$J_P = J_{P_{\text{نفوذی}}} + J_{P_{\text{رانشی}}} = 0$$

در بایاس مستقیم، جریان نفوذی و در بایاس معکوس جریان رانشی غالب خواهند بود.

در بایاس مستقیم با افزایش پتانسیل، سد پتانسیل کاهش یافته و در نتیجه تعداد الکترون ها

به صورت نمایی افزایش می یابد، این الکترون ها در جریان نفوذی دخالت مستقیم خواهند داشت.

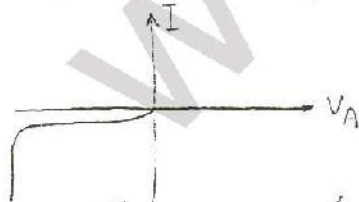
در این بایاس جریان رانشی تغییری نمی کند.



در نتیجه، منحنی جریان - ولتاژ در بایاس مستقیم به صورت نمایی است: V_A

در بایاس معکوس، هرچه پتانسیل معکوس را زیاد می کنیم سد پتانسیل قوی تر شده و جریان نفوذی

به سرعت کاهش می یابد. جریان رانشی هم که مقدار ثابتی است، لذا در این حالت جریان رانشی،



غالب خواهند بود. منحنی جریان - ولتاژ:

در هر دو حالت با توجه به اینکه جریان رانشی به تعداد زوج الکترون - حفره بستگی دارد و تعداد آنها

مستقل از پتانسیل و وابسته به درجه حرارت است، لذا جریان رانشی در این دو حالت ثابت می ماند.

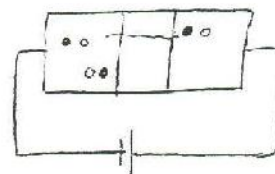
در حالت تعادل :

$$J_N = 0 \quad , \quad J_{Nd} = -J_{Nc} \quad , \quad J = J_N + J_P = 0$$

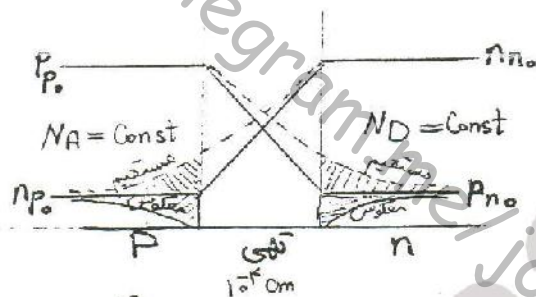
$$J_P = 0 \quad , \quad J_{Pd} = -J_{Pc}$$



باتری مستقیم



باتری معکوس



$$p_{p0} = N_A = 10^{15} \quad n_{n0} = 10^{14}$$

$$n_{p0} = 10^5 \quad p_{n0} = 10^4$$

$$\frac{dp}{dx} = 10^{14}$$

باتوجه به ارقام و اعداد بالا در منحنی نشان داده شده، n_{n0} باید بالاتر از p_{p0} و p_{n0} پایین تر از n_{p0} باشد.

در بایاس مستقیم مقدار حفره از P به n و تعدادی الکترون اضافی از n به P تزریق می شود. کم در منحنی نشان داده شده است. (در حالت بایاس معکوس نیز عکس این عمل صورت می گیرد) هنگامی که یک ولتاژ متناوب به دیود اعمال می شود و دیود مرتباً در بایاس مستقیم و معکوس می رود زمانی برای تخلیه بارهای موجود آمده در هر دو بایاس صرف می شود و T_1 گذار روشنایی و

T_2 گذار خاموشی تعریف می شوند. برای کاهش زمان تخلیه بارها



$$\frac{\partial \Delta n_p(x,t)}{\partial t} = D \frac{\partial^2 \Delta n_p(x,t)}{\partial x^2} - \frac{\Delta n_p(x,t)}{\tau_n} + G_L + \text{کارهای دیگر}$$

* بدون نور $G_L = 0$ * شرایط پایدار $\frac{\partial \Delta n_p(x,t)}{\partial t} = 0$

* بدون پدیده دیگر * حالت آخر صفر

$$\rightarrow \frac{d^2 \Delta n_p(x)}{dx^2} - \frac{\Delta n_p(x)}{L_n^2} = 0 \quad L_n = \sqrt{D_n \tau_n}$$

$$\rightarrow \Delta n_p(x) \text{ معلوم} \rightarrow J_n = q D_n \frac{d \Delta n_p}{dx}$$

$$\Delta n_p = n - n_0, \quad \frac{\partial n}{\partial x} = \frac{\partial \Delta n}{\partial x}, \quad \frac{\partial n}{\partial t} = \frac{\partial \Delta n}{\partial t}$$

$$\left\{ D_n \frac{d^2 \Delta n_p(x)}{dx^2} - \frac{\Delta n_p(x)}{\tau_n} = 0 \right.$$

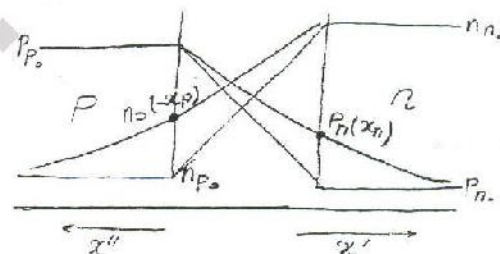
$$\left. D_p \frac{d^2 \Delta p_n(x)}{dx^2} - \frac{\Delta p_n(x)}{\tau_p} = 0 \right.$$

و در ناحیه بی اثر تولید وجود ندارد.

$$\xrightarrow{\text{حل کلی}} \Delta n_p(x) = A_1 e^{-x/L_n} + A_2 e^{x/L_n}$$

$$\Delta p_n(x) = B_1 e^{-x/L_p} + B_2 e^{x/L_p}$$

$$L_n = \sqrt{D_n \tau_n}, \quad L_p = \sqrt{D_p \tau_p}$$



$$\Delta p_n(x' \rightarrow \infty) = 0 \rightarrow A_2 = 0$$

$$\Delta n_p(x'' \rightarrow \infty) = 0 \rightarrow B_2 = 0$$

$$\Delta p_n(x') = B_1 e^{-x'/L_p}, \quad \Delta n_p(x'') = A_1 e^{-x''/L_n}$$

$$J_n = q \mu_n n E + q D_n \frac{dn}{dx} \approx 0$$

$$\rightarrow E = -\frac{D_n}{\mu_n} \frac{1}{n} \frac{dn}{dx} = -\frac{kT}{q} \frac{1}{n} \frac{dn}{dx}$$

$$V_j = V_{bi} - V_A = - \int_{-x_p}^{x_n} E(x) dx = \int_{-x_p}^{x_n} \frac{kT}{q} \cdot \frac{1}{n} \cdot \frac{dn}{dx} dx$$

$$\rightarrow V_{bi} - V_A = \frac{kT}{q} \int_{n(-x_p)}^{n(x_n)} \frac{dn}{n} = \frac{kT}{q} \cdot \ln n \Big|_{n(-x_p)}^{n(x_n)}$$

$$\rightarrow \ln n(x_n) - \ln n(-x_p) = \frac{q}{kT} (V_{bi} - V_A)$$

$$\rightarrow \ln \frac{n(x_n)}{n(-x_p)} = \frac{q}{kT} (V_{bi} - V_A)$$

$$\rightarrow \frac{n(x_n)}{n(-x_p)} = e^{\frac{qV_{bi}}{kT}} \cdot e^{\frac{qV_A}{kT}} \rightarrow n(-x_p) = n(x_n) \cdot e^{-\frac{qV_{bi}}{kT}} \cdot e^{-\frac{qV_A}{kT}}$$

$$\rightarrow n_p(-x_p) = n_n(x_n) \cdot e^{-\frac{qV_{bi}}{kT}} \cdot e^{-\frac{qV_A}{kT}}$$

$$, n_n(x_n) \cdot p_n(x_n) = n_i^2 \rightarrow n_n(x_n) = \frac{n_i^2}{p_n(x_n)}$$

$$\rightarrow n_p(-x_p) = \frac{n_i^2}{p_n} \cdot e^{\frac{qV_A}{kT}} \cdot e^{-\frac{qV_{bi}}{kT}}, V_{bi} = \frac{kT}{q} \ln \frac{N_A N_D}{n_i^2}$$

$$\rightarrow n_p(-x_p) = n_n(x_n) \cdot \frac{n_i^2}{N_A N_D} \cdot e^{\frac{qV_A}{kT}}, n_n(x_n) = N_D$$

$$\rightarrow n_p(-x_p) = \frac{n_i^2}{N_A} \cdot e^{\frac{qV_A}{kT}}, \frac{n_i^2}{N_A} = \frac{p_{p0} \cdot n_{p0}}{p_{p0}} = n_{p0}$$

$$\rightarrow n_p(-x_p) = n_{p0} \cdot e^{\frac{qV_A}{kT}}, p_n(+x_n) = p_{n0} \cdot e^{\frac{qV_A}{kT}}$$

$$A_1 = \Delta n_p(x'=0) = n_p - n_{p0}, B_1 = \Delta p_n(x'=0) = p_n - p_{n0}$$

$$, n_p = n_{p0} + \Delta n_p \rightarrow n_p = n_{p0} \left[1 + e^{\frac{qV_A}{kT}} \right]$$

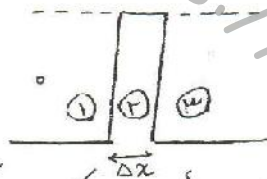
$$\Delta p_n = p_n - p_{n0}, \Delta p_n(x'=0) = B_1 e^0 = p_{n0} (e^{\frac{qV_A}{kT}} - 1)$$

$$\rightarrow B_1 = p_{n0} (e^{\frac{qV_A}{kT}} - 1) \rightarrow \Delta p_n(x') = p_{n0} (e^{\frac{qV_A}{kT}} - 1) \cdot e^{-\frac{x'}{L_p}}$$

$$\rightarrow \Delta n_p(x'') = n_{p0} (e^{\frac{qV_A}{kT}} - 1) \cdot e^{-\frac{x''}{L_n}}$$

شکست یونی : در این پدیده میدان به قدری نیست که به ذرات سرعت دهد و باعث برخورد و

در نتیجه تولید الکترون - حفره شود.



$$\Delta x \Delta p_x \geq h \quad \text{اصل عدم یقین هایزنبرگ}$$

$$\Delta E \Delta t \geq h$$

اگر Δx خیلی کوچک شود دیگر نمی توان راجع به مکان دقیق الکترون رأی صادر کرد و ممکن است

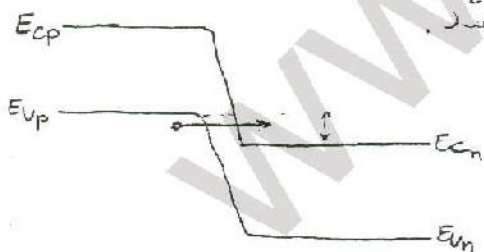
در هر طرفی از سد پتانسیل باشد.

شرایط عبور الکترون از سد پتانسیل : (توانل زنی)

۱- اولاً عرض ناصیه تهی (Δx) خیلی کم باشد کمترین دیود $P-n^+$ برقرار است.

۲- در طرف P الکترونی وجود داشته باشد که بتواند توانل بزند.

۳- در طرف n هم جایی برای الکترون وجود داشته باشد.



به این دیود دیود توانلی یا زنی گفته می شود.

$$-\frac{\hbar^2}{2m} \frac{d^2 \psi}{dx^2} + V \psi(x) = E \psi(x) \quad , \quad P(x) = \psi(x) \cdot \psi^*(x)$$

$$-\frac{\hbar^2}{2m} \frac{d^2 \psi}{dx^2} = E \psi$$

$$\textcircled{1} \text{ تابع } \psi_1(x) = A e^{ikx} + B e^{-ikx}$$

$$\textcircled{2} \text{ تابع } \psi_2(x) = C e^{ikx} + D e^{-ikx}$$

$$K = \frac{\sqrt{2mE}}{\hbar}$$

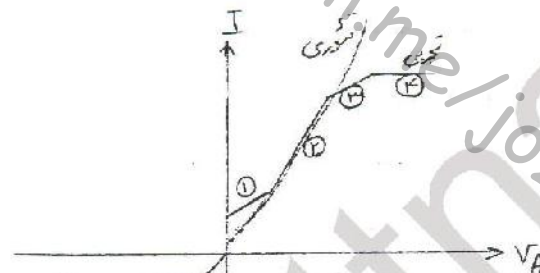
$$-\frac{\hbar^2}{2m} \frac{d^2 \psi_2}{dx^2} + V \psi_2 = E \psi_2(x)$$

if $V_A = 0$ ولت $\rightarrow e^{-\frac{qV_A}{kT}} = 1$

$\rightarrow \begin{cases} V_A > 0 \text{ ولت} \rightarrow I = I_0 e^{\frac{qV_A}{kT}} \\ V_A < 0 \text{ ولت} \rightarrow I = -I_0 \end{cases}$

مولفه $I_0 e^{\frac{qV_A}{kT}}$ مولفه نفوذی جریان و مولفه $-I_0$ مولفه رانشی جریان است.

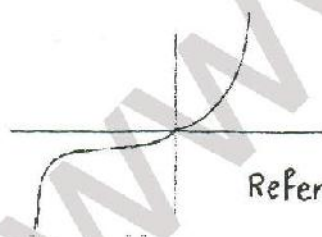
تمام معادلات بالا از استبداد پایه ناهمبندی افلیت نوشته شد و در صورت تأثیر ناهمبندی اشرفیت



معادلات تغییر خواهند کرد.

در شکل بالا منحنی جریان دیود با استفاده از معادله آن و آزمایش نشان داده شده است.

انحراف از حالت ایده آل :



Reference diode

$$I = \frac{E - V_{BR}}{R}$$

درولتاژ V_{BR} پدیده شکست رخ می دهد.

$$\mathcal{E}(x) = -\frac{qN_D}{K_S \epsilon_0} (x_n - x)$$

$$\mathcal{E}(x) = -\frac{qN_A}{K_S \epsilon_0} (x_p + x)$$

$$|\mathcal{E}|_{max} = \mathcal{E}(0) = -\frac{qN_D}{K_S \epsilon_0}$$

$$x_n = \left[\frac{K_S \epsilon_0}{q} (V_{bi} - V_A) \frac{N_A}{N_D (N_A + N_D)} \right]^{1/2}$$



$$\rightarrow |E|_{\max} = E(0) = - \left[\frac{q}{k_s \epsilon_0} \cdot \frac{N_A N_D}{N_D (N_A + N_D)} (V_{bi} - V_A) \right]^{1/2}$$

$$\rightarrow |E|_{\max} = E(0) = - \left[\frac{q}{k_s \epsilon_0} (V_{bi} - V_A) \frac{N_A N_D}{N_A + N_D} \right]^{1/2} \equiv E_{CR}$$

E_{CR} حداقل میدانی است که می تواند باعث برخورد یک الکترون میزبان دیگرسده و یک الکترون آزاد کند.

$$\vec{v} = \mu_n \cdot \vec{E} \quad , \quad E = \frac{1}{p} m \omega^2$$

$$E_{CR}^2 = \frac{q}{k_s \epsilon_0} (V_{bi} - V_A) \frac{N_A N_D}{N_A + N_D} \quad , \quad -V_A \equiv V_{BR}$$

$$\frac{q}{k_s \epsilon_0} (V_{bi} + V_{BR}) \frac{N_A N_D}{N_A + N_D} = C_1$$

$$V_{BR} \gg V_{bi} \rightarrow \frac{q}{k_s \epsilon_0} V_{BR} \frac{N_A N_D}{N_A + N_D} = C_1$$

$$\rightarrow V_{BR} = C_1 \frac{k_s \epsilon_0}{q} \cdot \frac{N_A N_D}{N_A + N_D} \rightarrow V_{BR} = C_2 \cdot \frac{N_A N_D}{N_A + N_D}$$

$$\text{in } P^+ - n : V_{BR} = C_2 \frac{1}{N_D}$$

$$\text{in } P - n^+ : V_{BR} = C_2 \frac{1}{N_A}$$

در ناحیه با یاس مستقیم خلقت زیاد است و ترکیب غالب بر تولید است. در ناحیه با یاس معکوس چون

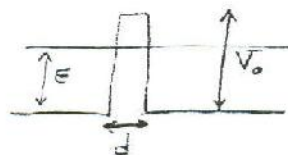
خلقت کم است لذا تولید زیاد انجام می شود. با تولید الکترون و حفره عامل موثر جریان رانشی (یعنی تدرار)

زیاد شده و جریان زیادی شود. به این جریان، جریان تولید می گوئیم. در نتیجه در با یاس معکوس با

$$\psi_r(x) = Fe^{\beta x} + Ge^{-\beta x}$$

$$\beta = \frac{\sqrt{m(V-E)}}{\hbar}$$

$$\left[\frac{C}{A}\right]^2 = \left[1 + \frac{(qV_0 \sinh \beta d)^2}{4E(qV_0 - E)}\right]^{-1}$$



در بایاس مستقیم:

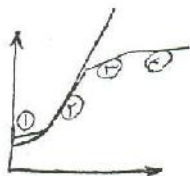
$$I = I_0 (e^{qV_A/kT} - 1)$$

$$V_A > 0 \rightarrow I = I_0 e^{qV_A/kT}$$

$$\rightarrow \ln I = \ln I_0 + \frac{qV_A}{kT}$$

$$y = a + bx$$

یعنی اگر I را در منحنی نیمه لگاریتمی رسم کنیم باید یک خط شود. اما عملاً این گونه نیست و چند



ناحیه باشیب مختلف داریم:

$$b = \frac{q}{kT}; \quad b' = \frac{q}{nkT} \quad \cdot 1.03 < n < 1.06 \quad (1)$$

$$(2) \quad I = I_0 (e^{qV_A/kT} - 1) + \underbrace{q \frac{A n i}{P T_0}}_{\text{جریان ترکیب}} (e^{qV_A/kT} - 1)$$

$$P_n = P_n \cdot e^{qV_A/kT}$$

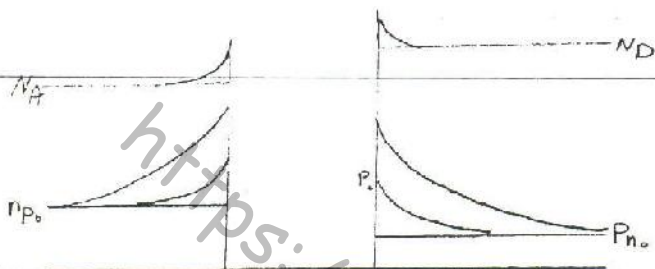
وجود ترکیب در بایاس مستقیم در ناحیه تهی باعث می شود که تعدادی از الکترونها در ناحیه تهی از بین

بیرونند (ترکیب شوند). لذا در ابتدای ورود به ناحیه تهی باید تعداد الکترون بیشتری داشته

باشیم تا پس از عبور از ناحیه تهی P_n را داشته باشیم. (در شکل با خط قرمز نشان داده شده است)

مشابه فرمول بالا در بایاس معکوس برای جریان تولید نیز وجود داشت:

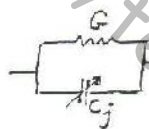
$$I = -I_0 - q \frac{A n i}{P T_0} W$$



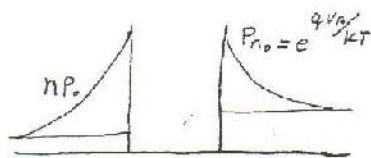
توزیع شدید

نصف ۳

$$Y = G + jC_j \omega$$

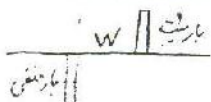


خازن اتصال junction capacitance =



پاسخ حاملهای الکتریکی بسیار سریع تر از پاسخ

حاملهای اقلیت است. و این حاملها هستند که عوض



$$C_j = \frac{SE}{W} = \frac{KsE_0A}{W}$$

$$W = \left[\frac{KsE_0}{q} (V_{bi} - V_A) \frac{N_A + N_D}{N_A N_D} \right]^{1/2}$$

$$\rightarrow C_j = \frac{KsE_0A}{\left[\frac{KsE_0}{q} (V_{bi} - V_A) \frac{N_A + N_D}{N_A N_D} \right]^{1/2}} \rightarrow C_j \propto (V_{bi} - V_A)^{-1/2}$$

$$V_A \gg V_{bi} \rightarrow C_j \propto \frac{1}{|V_A|^{1/2}} \quad \begin{matrix} \text{dc} & \text{ac} \\ V_A = V_A + v_a \end{matrix}$$

$$v_a \ll V_A \rightarrow \Delta W \ll W$$

تمام فرمولهای بالا به سلی درستی که:

$$v_a > 0 : \Delta W < 0$$

$$v_a < 0 : \Delta W > 0$$

در این حالت:

زمان پاسخ حاملهای الکتریکی حدود 10^{-12} تا 10^{-10} ثانیه است و در نتیجه این مقدار خیلی کوچکتر

از فرکانس $f = 10^8$ Hz خواهد بود.

$$T = 10^{-8} \text{ sec}$$

افزایش ولتاژ جریان بیشتر شده و منحنی شیب خواهد داشت. خواهیم دید که در بایس مستقیم

نیز ترکیب باعث افزایش جریان خواهد شد.

$$G \quad \# \frac{1}{\text{cm}^2 \cdot \text{sec}}$$

$$d\vec{n} = G \vec{n} dV = G A dx \quad \# \frac{1}{\text{cm}^2 \cdot \text{sec}}$$

$$dQ = q G A dx \quad \rightarrow \quad Q = \int_{x_p}^{x_n} q A G dx$$

$$I = -q A G W$$

$$G \equiv \frac{n_i}{\tau_0} \quad , \quad \tau_0 = \frac{\tau_n + \tau_p}{2} \quad \rightarrow \quad I = -q A \frac{n_i}{\tau_0} W$$

$$I = I_0 (e^{\frac{qV_A}{kT}} - 1) - q A \frac{n_i}{\tau_0} W \quad , \quad V_A < -V_i$$

$$\rightarrow I = - \left[I_0 + q A \frac{n_i}{\tau_0} W \right]$$

$$I_0 = -q A n_i^2 \left[\frac{D_N}{L_N} \cdot \frac{1}{N_A} + \frac{D_P}{L_P} \cdot \frac{1}{N_D} \right]$$

$$I_{R-G} = -q A \frac{n_i}{\tau_0} W$$

$$P-n^+ : I_0 = -q A n_i^2 \left[\frac{D_N}{L_N} \cdot \frac{1}{N_A} \right] = -q A n_i^2 \frac{L_N}{\tau_n} \cdot \frac{1}{N_A}$$



دیورسیلین

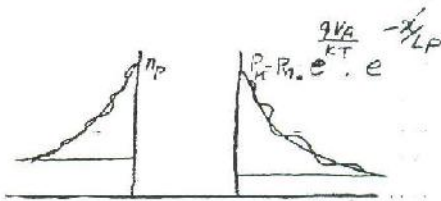
در عمل I_{R-G} حدود ۵۰ برابر I_0 است.

تقریباً وضعیت را برای دیود بررسی کنید و بیان کنید کدامیک از دیودها به دیود ایده‌آل

نزدیکتر است.

تمام فرمولهای بدست آمده برای بایاس معکوس بود و اکنون برای بایاس مستقیم محاسبه می‌کنیم:

در اینجا بوجود آورنده منحنی‌های مقابل عوامل نفوذی هستند



و همان طور که می‌دانیم عوامل نفوذی حاملهای اقلیت هستند.

درستیم سرعت پاسخ حاملهای اقلیت کم است که بایاس مستقیم حالت دینامیک داریم. درحالی

که در بایاس معکوس چون سرعت پاسخ حاملهای اکثریت زیاد بود حالت استاتیکی فرض می‌کردیم.

$$\frac{\partial \Delta n_p(x,t)}{\partial t} = D_n \frac{\partial^2 \Delta n_p(x,t)}{\partial x^2} - \frac{\Delta n_p(x,t)}{\tau_n} + G_L + \text{بقیه پدیده‌ها}$$

$$\frac{\partial \Delta n_p(x,t)}{\partial t} = D_n \frac{\partial^2 \Delta n_p(x,t)}{\partial x^2} - \frac{\Delta n_p(x,t)}{\tau_n} \quad \text{با فرض } G_L = 0 \text{ و اینکه بقیه پدیده‌ها وجود ندارند.}$$

$$\Delta n_p(x,t) = \overline{\Delta n_p(x)} + \tilde{p}_n(x,t)$$

$$\rightarrow \frac{\partial \tilde{p}_n(x,t)}{\partial t} = D_n \frac{d^2 \overline{\Delta n_p(x)}}{dx^2} + D_n \frac{\partial^2 \tilde{p}_n(x,t)}{\partial x^2} - \frac{\overline{\Delta n_p(x)}}{\tau_n} - \frac{\tilde{p}_n(x,t)}{\tau_n}$$

$$\rightarrow \begin{cases} 0 = D_n \frac{d^2 \overline{\Delta n_p(x)}}{dx^2} - \frac{\overline{\Delta n_p(x)}}{\tau_n} & \text{معادله این قبیل حل شده است} \end{cases}$$

$$\begin{cases} \frac{\partial \tilde{p}_n(x,t)}{\partial t} = D_n \frac{\partial^2 \tilde{p}_n(x,t)}{\partial x^2} - \frac{\tilde{p}_n(x,t)}{\tau_n} \end{cases} \quad \text{برای حل معادله رو به دو فرضیات زیر را در}$$

$$\tilde{p}_n(x,t) = \tilde{p}(t) \cdot g(x) \quad , \quad \tilde{p}(t) = C_1 e^{j\omega t} \quad , \quad g(x) = \tilde{p}_n(x) \quad \text{تظنی می‌کنیم}$$

$$\rightarrow C_1 j\omega \tilde{p}_n(x) e^{j\omega t} = D_n \frac{d^2 \tilde{p}_n(x)}{dx^2} C_1 e^{j\omega t} - \frac{C_1 \tilde{p}_n(x) e^{j\omega t}}{\tau_n}$$

$$Y = G + jCj\omega, \quad Y(f < 10^6 \text{ Hz}) = G_0 + jCj\omega$$

$$P-n: Cj \propto N_D^{1/2}, \quad P-n^+: Cj \propto N_A^{1/2}$$

$$Cj \propto \frac{1}{|V_{bi}|^{1/2}}$$

تقریباً: اگر $N_A - N_D$ خطی باشد دست آورده می شود:

در بیاس صفر

$$Cj_0 = \frac{Ks \epsilon_0 A}{\left[\frac{q Ks \epsilon_0}{q} V_{bi} \frac{N_A + N_D}{N_A N_D} \right]^{1/2}}$$

$$\rightarrow Cj = \frac{Cj_0}{\left(\frac{V_{bi}}{V_{bi0}} + 1 \right)^{1/2}}$$

$$Cj = \frac{Cj_0}{\left[1 - \frac{V_A}{V_{bi}} \right]^m}, \quad \frac{1}{3} < m < \frac{1}{2}$$

$$I = I_0 (e^{\frac{qV_A}{kT}} - 1) \quad \text{در حالت dc} \quad \text{محاسبه کند و گتاسن G}$$

$$I = I_0 (e^{\frac{qV_A}{kT}} - 1) \quad \text{در حالت ac} \quad \rightarrow I = I_0 (e^{\frac{q(V_A + v_a)}{kT}} - 1)$$

$$i_A = I_A + i_a$$

$$\rightarrow i_a = I(V_A + v_a) - I(V_A) = I(V_A + v_a) - I(V_A)$$

$$\rightarrow i_a = I(V_A) + \frac{dI}{dV_A} v_a + \dots - I(V_A) \rightarrow i_a \approx \frac{dI}{dV_A} v_a$$

$$G = \frac{i_a}{v_a} = \frac{dI}{dV_A} = \frac{q I_0}{kT} e^{\frac{qV_A}{kT}} = \frac{q}{kT} [I_0 e^{\frac{qV_A}{kT}} - I_0 + I_0]$$

$$\rightarrow G = \frac{q}{kT} (I + I_0), \quad \text{مقاومت دینامیک} \quad r = \frac{kT}{q(I + I_0)} \quad \text{حالت ایده آل}$$

$$I = I_0 (e^{\frac{qV_A}{kT}} - 1) - \frac{q n_i A W}{r C_0}$$

حالت واقعی:

$$\frac{dI}{dV_A} = \frac{q}{kT} (I + I_0) - \frac{q n_i A}{r C_0} \frac{dW}{dV_A}, \quad \frac{dW}{dV_A} = \left[\frac{Ks \epsilon_0}{q} \cdot \frac{N_A + N_D}{N_A N_D} \right]^{1/2} (V_{bi} - V_A)^{-1/2}$$

$$\rightarrow G = \frac{dI}{dV_A} = \frac{q}{kT} (I + I_0) + \frac{q A}{r C_0} n_i \left[\frac{Ks \epsilon_0}{q} \cdot \frac{N_A + N_D}{N_A N_D} \cdot \frac{1}{V_{bi} - V_A} \right]^{1/2}$$



$$Y(\omega=0) = \frac{qA}{KT} \left[q \frac{D_p}{L_p} n_{p0} \right] \cdot e^{\frac{qV_A}{KT}} = G_0$$

$$Y = G_0 \sqrt{1 + j\omega\tau_p} \rightarrow Y = G_0 \sqrt{A} \cdot e^{j\phi/2}, \quad A = (1 + \omega^2\tau_p^2)^{1/2}$$

$$\tan \phi = \omega\tau_p$$

$$Y = G_0 (1 + \omega^2\tau_p^2)^{1/4} \cdot e^{j\phi/2} = G_0 (1 + \omega^2\tau_p^2)^{1/4} (\cos \phi/2 + j \sin \phi/2)$$

$$\rightarrow G = G_0 (1 + \omega^2\tau_p^2)^{1/4} \cos \phi/2$$

$$\omega C_D = G_0 (1 + \omega^2\tau_p^2)^{1/4} \sin \phi/2$$

$$G_0 = \frac{q}{KT} I_0, \quad G_0 = \frac{q}{KT} (I + I_0)$$

$$G \propto I, \quad C_D \propto I, \quad G_0 = \frac{q}{KT} (I + I_0) = \frac{dI}{dV_A}$$

if $\omega\tau_p \ll 1$ then

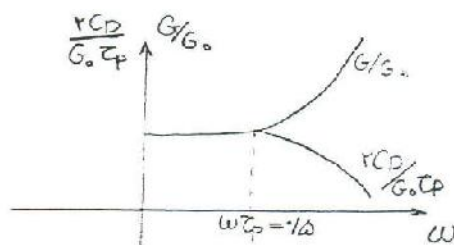
$$\rightarrow G \simeq G_0 = \frac{q}{KT} (I + I_0) = \frac{dI}{dV_A}$$

$$Y = G_0 \sqrt{1 + j\omega\tau_p} \xrightarrow{\omega\tau_p \ll 1} Y \simeq G_0 (1 + \frac{1}{2} j\omega\tau_p) = G_0 + \frac{1}{2} j G_0 \omega\tau_p$$

$$\rightarrow \omega C_D = \frac{1}{2} G \omega\tau_p$$

$$\rightarrow C_D = \frac{1}{2} G \tau_p$$

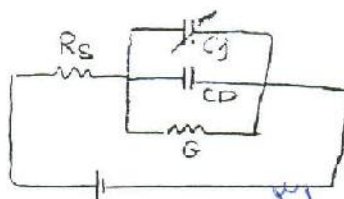
$$\frac{G}{G_0} \simeq 1, \quad \frac{C_D}{G \tau_p} \simeq 1$$



$$Y = \frac{qA}{KT} \left[q \frac{D_n}{L_n} n_{p0} \sqrt{1 + j\omega\tau_n} \right] \cdot e^{\frac{qV_A}{KT}}$$

در دیود p-n⁺

$$G_0 \propto I, \quad G \propto I, \quad \frac{C_D}{G \tau_n}, \quad \frac{G}{G_0}$$



سوال امتحانی: بگوئید هر کدام از اجزای

مقابل در مدل دیود به چه چیزهایی بستگی دارند

$$\rightarrow C_1 j\omega P_n(x) = D_N \frac{d^2 P_n(x)}{dx^2} - \frac{P_n(x)}{\tau_n} \rightarrow \frac{d^2 P_n(x)}{dx^2} = \left[\frac{j\omega}{D_N} + \frac{1}{D_N \tau_n} \right] P_n(x)$$

$$\rightarrow \frac{d^2 P_n(x)}{dx^2} = \left[\frac{j\omega \tau_n + 1}{D_N \tau_n} \right] P_n(x) \quad , \quad D_N \tau_n = L_N^2 \quad , \quad \left(\frac{1+j\omega \tau_n}{D_N \tau_n} \right)^{-1} = L_N^{*2}$$

$$\rightarrow P_n(x) = A_1 e^{\frac{x}{L_N^*}} + A_2 e^{-\frac{x}{L_N^*}} \quad , \quad L_N^* = L_N \times \frac{1}{\sqrt{1+j\omega \tau_n}}$$

$$x \rightarrow \infty : P_n = 0 \rightarrow A_1 = 0$$

$$\rightarrow \tilde{P}_n(x,t) = A \cdot e^{-\frac{x}{L_N^*}} \cdot e^{j\omega t}$$

$$\tilde{P}_n(x,t) = P_{n0} \cdot e^{-\frac{x}{L_N^*}} \cdot e^{j\omega t} \quad \text{بدست آوردیم که } A = P_{n0} \text{ و نتیجه:}$$

$$P_n(0,t) = P_{n0} \cdot e^{\frac{q(V_A + V_a)}{kT}} = P_{n0} \cdot e^{\frac{qV_A}{kT}} \cdot e^{\frac{qV_a}{kT}} = P_{n0} \cdot e^{\frac{qV_A}{kT}} \cdot \left[1 + \frac{qV_a}{kT} + \dots \right]$$

$$\rightarrow \tilde{P}_{n0} = \frac{qV_a}{kT} P_{n0} \cdot e^{\frac{qV_A}{kT}}$$

$$\rightarrow \tilde{P}_n(x,t) = \frac{qV_a}{kT} P_{n0} \cdot e^{\frac{qV_A}{kT}} \cdot e^{-\frac{x}{L_N^*}} \cdot e^{j\omega t}$$

قبله دیسیم که: $J = q n_p n \varepsilon + q D_N \frac{dn}{dx}$ در اینجا حالت با بایاس معکوس فقط جریان

$$i = -q A D_p \frac{dP_n}{dx} \Big|_{x=0}$$

رانشی داریم و درشیم:

$$\rightarrow i_x = -q A D_p \cdot \frac{qV_a}{kT} P_{n0} \cdot e^{\frac{qV_A}{kT}} \cdot \frac{1}{L_p^*} \cdot e^{j\omega t} \cdot e^{-\frac{x}{L_p^*}}$$

$$Y = \frac{i}{V_a} = \frac{qA}{kT} \left[q \frac{D_p}{L_p^*} P_{n0} \right] \cdot e^{\frac{qV_A}{kT}} \cdot e^{j\omega t} \quad , \quad L_p^* = \frac{L_p}{\sqrt{1+j\omega \tau_p}}$$

$$\rightarrow Y = \frac{qA}{kT} \sqrt{1+j\omega \tau_p} \left[q \frac{D_p}{L_p} P_{n0} \right] \cdot e^{\frac{qV_A}{kT}}$$

$$G = \operatorname{Re} Y$$

$$CWD = \operatorname{Im} Y$$

$$Y = \frac{qA}{kT} \left[q \frac{D_p}{L_p} P_{n0} \sqrt{1+j\omega \tau_p} + q \frac{D_n}{L_n} n_{p0} \sqrt{1+j\omega \tau_n} \right] \cdot e^{\frac{qV_A}{kT}}$$

$$P_{n0}^+ : P_{n0} = \frac{n_i^2}{N_D} \quad , \quad n_{p0} = \frac{n_i^2}{N_A} \quad , \quad N_A \gg N_D \quad , \quad P_{n0} \gg n_{p0}$$

$$\rightarrow Y = \frac{qA}{kT} \left[q \frac{D_p}{L_p} n_{p0} \sqrt{1+j\omega \tau_p} \right] \cdot e^{\frac{qV_A}{kT}}$$

اگر τ_p کمتر شود اولاً بار کمتری جمع می شود و ثانیاً زمان کمتری برای تخلیه نیاز دارد.

$$\frac{\partial \Delta P_n(x,t)}{\partial t} = \frac{1}{C_p} \cdot \frac{\partial \Delta P}{\partial x} - \frac{\Delta P_n(x,t)}{\tau_p} + \underbrace{G_L + \text{بقیه بدیهه ها}}_{\text{وجود ندارند}}$$

$$\rightarrow \frac{d}{dt} \int_0^\infty C_p A [\Delta P_n(x,t)] dx = -A \int_0^\infty \frac{\partial \Delta P}{\partial x} dx - \frac{C_p A}{\tau_p} \int_0^\infty \Delta P_n(x,t) dx$$

$$\rightarrow \frac{dQ_p(t)}{dt} = -A [J_p(\infty) - J_p(x_n)] - \frac{Q_p(t)}{\tau_p}$$

$$\rightarrow \frac{dQ_p(t)}{dt} = A J_p(x_n) - \frac{Q_p(t)}{\tau_p}$$

$$P^-_n : \frac{dQ_p(t)}{dt} = \underbrace{i(t)}_{\text{جریان}} - \underbrace{\frac{Q_p(t)}{\tau_p}}_{\text{ترکیب}}$$

رابطه بالا نشان می دهد که بار به دو عامل جریان و ترکیب بستگی دارد.

$$\frac{dQ_p}{dt} = -I_R - \frac{Q_p(t)}{\tau_p} \rightarrow \frac{dQ_p(t)}{I_R + \frac{Q_p(t)}{\tau_p}} = -dt$$

$$\rightarrow \int_{Q_p(t=0^+)}^0 \frac{dQ_p(t)}{I_R + \frac{Q_p(t)}{\tau_p}} = - \int_0^{t_s} dt$$

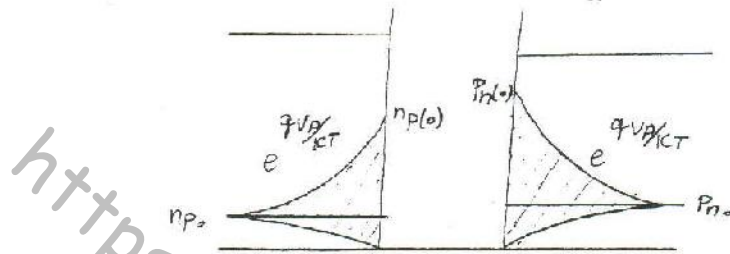
$$\rightarrow -t_s = \tau_p \cdot \ln \left[I_R + \frac{Q_p(t)}{\tau_p} \right] \Big|_{Q_p(t=0^+)}^0$$

$$\rightarrow t_s = \tau_p \cdot \ln \left[I_R + \frac{Q_p(0^+)}{\tau_p} \right] - \tau_p \cdot \ln I_R$$

$$\rightarrow t_s = \left(\frac{\ln I_R + \frac{Q_p(0^+)}{\tau_p}}{I_R} \right) \times \tau_p \rightarrow t_s = \tau_p \cdot \ln \left[1 + \frac{Q_p(0^+)}{I_R \tau_p} \right]$$

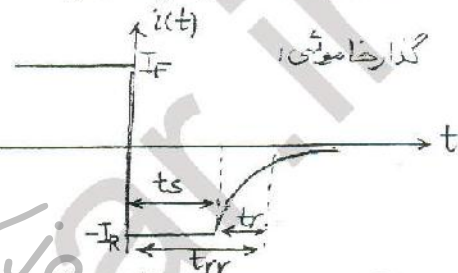
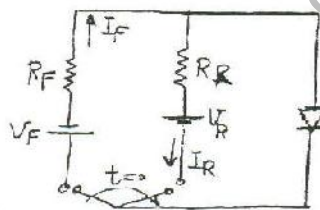
$$Q_p(0^+) = Q_p(0^-)$$

$$t < 0 : \frac{dQ_p}{dt} = I_F - \frac{Q_p(t)}{\tau_p} \rightarrow Q_p(0^-) = \tau_p \cdot I_F$$



روشن : بایاس مستقیم I

خاموش : بایاس معکوس $-I$



$$V_F - I_F R_F - V_A = 0$$

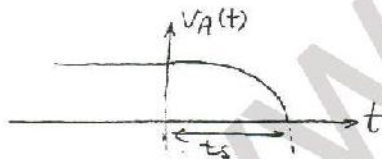
$$\rightarrow I_F = \frac{V_F - V_A}{R_F}$$

بایاس مستقیم :

$$V_F \gg V_A \rightarrow I_F \approx \frac{V_F}{R_F}$$

$$V_R - I_R R_R + V_A = 0 \rightarrow I_R = \frac{V_R + V_A}{R_R}$$

بایاس معکوس :



مفهوم خاموشی : $I_R < I_F$

t_{rr} : reverse recovery time زمان بازیافت معکوس

$t_{rr} = t_s + t_r$, t_s : storage time زمان انبارداری

t_r : recovery time زمان بازیافت

برای اینکه زمان t_s کمترین و کمترین شود باید بار کمتری ذخیره شود. برای اینکه بار کمترین شود

شود می توانیم یا V_A را کاهش دهیم یا L_p, τ_p را کاهش دهیم.

$$P_{n0} \left[e^{\frac{qV_A}{kT}} - 1 \right] \cdot e^{-x/L_p} \quad \begin{matrix} \downarrow C_p \\ \downarrow L_p \end{matrix}$$

$$Q_p(\infty) = I_F \cdot \tau_p$$

رابطه مقابل نشانی دهد که در این حالت

سوئیچ کردن طولانی می شود.

$$P_n(x', t) = P_{n0} \cdot e^{qV_A/KT} \cdot e^{-x'/L_p}$$

$$\Delta P_n(x', t) = P_{n0} \left[e^{qV_A/KT} - 1 \right] e^{-x'/L_p}$$

$$\rightarrow Q_p(t) = I_F \tau_p (1 - e^{-t/\tau_p}) = q A P_{n0} \left[e^{qV_A/KT} - 1 \right] \int_0^\infty e^{-x'/L_p} dx'$$

$$\rightarrow I_F \tau_p (1 - e^{-t/\tau_p}) = q A P_{n0} \left[e^{qV_A/KT} - 1 \right] \left[-L_p \cdot e^{-x'/L_p} \right]_0^\infty$$

$$= q A P_{n0} L_p \left[e^{qV_A/KT} - 1 \right]$$

$$\rightarrow \frac{I_F \tau_p (1 - e^{-t/\tau_p})}{q A P_{n0} L_p} + 1 = e^{qV_A/KT}$$

$$\rightarrow V_A(t) = \frac{KT}{q} \ln \left[1 + \frac{I_F \tau_p (1 - e^{-t/\tau_p})}{q A P_{n0} L_p} \right], \quad V_A(0) = 0$$

$$V_A(\infty) = \frac{KT}{q} \ln \left[1 + \frac{I_F \tau_p}{q A P_{n0} L_p} \right]$$

با افزایش I_F یا τ_p ، $V_A(\infty)$ افزایش یافته و نتیجه سرعت سوئیچینگ کاهش

می یابد و به طور کلی چه در گذار روئشی و چه در گذار خاموشی، هرچه بار افزایش

یابد سرعت سوئیچینگ کم می شود.

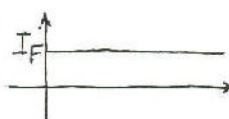
$$t_s = \tau_p \ln \left[1 + \frac{I_F \tau_p}{I_R \tau_p} \right] \longrightarrow t_s = \tau_p \ln \left[1 + \frac{I_F}{I_R} \right]$$

$$\frac{I_F + I_R}{I_R} = e^{t_s/\tau_p} \xrightarrow{\text{در حالت دقیق}} \frac{I_F + I_R}{I_R} = \text{erf} \sqrt{t_s/\tau_p}$$



گذار روشنائی :

$$I = -I_s, \quad P_n = P_{n0} e^{qV_A/kT}, \quad V_A > 0 \longrightarrow P_n > P_{n0}, \\ V_A < 0 \longrightarrow P_n < P_{n0}$$



هنگامی که یالس جریانی I_F به شکل مقابل را داریم ابتدا V_A از مقدار منفی

به صفر می رسد. در این مرحله حامل های انترت پاسخ می دهند. سپس V_A از صفر به مقدار مثبت

افزایش می یابد که در این مرحله حامل های اقلیت پاسخ می دهند.

نسب منحنی بار، جریان است و در اینجا چون جریان ثابت است لذا نسب منحنی بار باید ثابت

$$\frac{dQ_P(t)}{dt} = i(t) - \frac{Q_P(t)}{\tau_p}$$

باشد.

$$t > 0 : \frac{dQ_P(t)}{dt} = I_F - \frac{Q_P(t)}{\tau_p}$$

$$sQ_P(s) - Q_P(0) = \frac{I_F}{s} - \frac{Q_P(s)}{\tau_p}$$

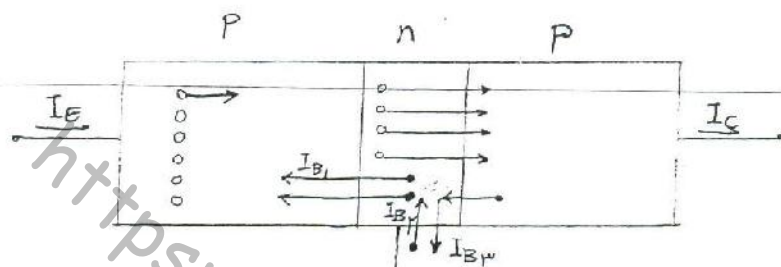
تبدیل لاپلاس :

$$Q_P(0^+) = 0$$

چون در لحظه صفر هیچ جریانی نداریم، لذا :

$$\longrightarrow \left[s + \frac{1}{\tau_p} \right] Q_P(s) = \frac{I_F}{s} \longrightarrow Q_P(s) = \frac{I_F}{s(s + 1/\tau_p)} = \frac{I_F \tau_p}{s} - \frac{I_F \tau_p}{s + 1/\tau_p}$$

$$\longrightarrow Q_P(t) = I_F \tau_p (1 - e^{-t/\tau_p})$$



$$I_E = I_{Ep} + I_{En}$$

$$I_C = I_{Cp} + I_{Cn}$$

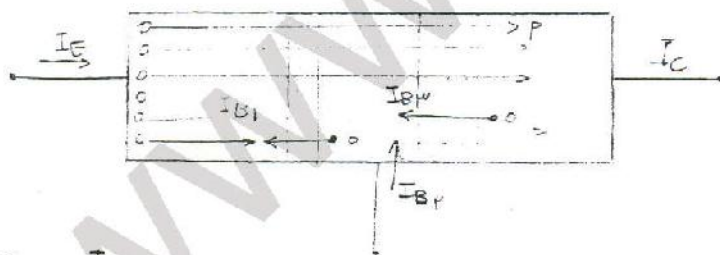
$$I_B = I_{Bp} + I_{Bn} - I_{Br}$$

$$I_{En} \equiv I_{Bp}, \quad I_{Cn} \equiv I_{Br}$$

I_{Br} در نتیجه ترکیب موجود می آید لذا در ترانزیستور ایده آل I_{Br} صفر است.

تشریح: V_{EC} را بر pnp در هر چهار ناحیه مشخص کرده و جریانها را بنویسید. تمام موارد فوق

را برای nnp انجام دهید.



$$I_E = I_{Ep} + I_{En}$$

$$I_C = I_{Cp} + I_{Cn}$$

$$I_B = I_E - I_C = (I_{Ep} + I_{En}) - (I_{Cp} + I_{Cn}), \quad W \ll L_p$$

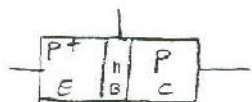
$$I_B = \underbrace{(I_{Ep} - I_{Cp})}_{I_{Br}} + \underbrace{(I_{En} - I_{Cn})}_{I_{Bn}}$$

$$I_B = I_{Bp} + I_{Bn} - I_{Br}$$

$$N_{AE} \gg N_{DB} \gg N_{AC}$$

کتاب سوم : ترانزیستور

$$N_E \gg N_B \gg N_C$$



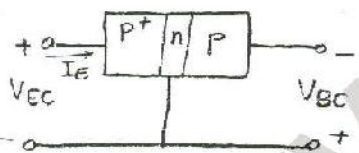
$$I_C \equiv I_{Cp} + I_{Cn}$$

$$I_E = I_C + I_B$$

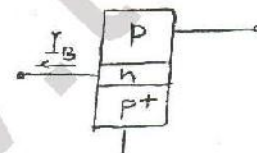
$$I_B = I_{B1} + I_{B2} - I_{B3}$$

$$V_{EB} = V_{EC} + V_{CB}$$

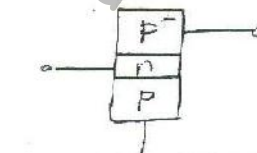
$$V_{EC} = V_{EB} - V_{CB}$$



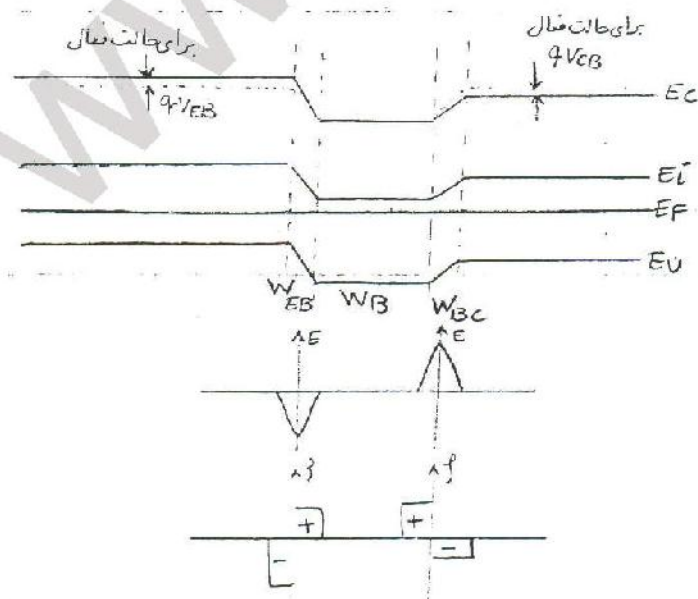
بیس مشترک



امیتر مشترک



کلکتور مشترک



نوارانرژی در حالت تعادل

برای یک ترانزیستور PNP

$$\beta_{dc} = \frac{I_C}{I_E - I_C} = \frac{I_C/I_E}{1 - I_C/I_E} = \frac{\alpha_{dc}}{1 - \alpha_{dc}}$$

$$I_C = I_{Cp} + I_{Cn} = \alpha_T I_{Ep} + I_{Cn} = \alpha \gamma + \frac{I_{Ep}}{\gamma} + I_{Cn}$$

$$\rightarrow I_C = \alpha_{dc} I_E + I_{Cn}$$

$$I_E = 0$$

اگر رومی باز باشد آن گاه:

$$\rightarrow I_C (I_E = 0) = I_{CB0} \rightarrow I_C = \alpha_{dc} I_E + I_{CB0}$$

$$I_C = \alpha_{dc} (I_C + I_B) + I_{CB0}$$

$$(1 - \alpha_{dc}) I_C = \alpha_{dc} I_B + I_{CB0}$$

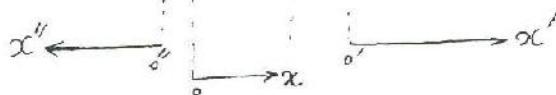
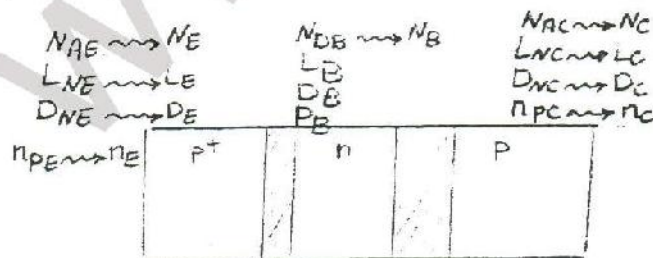
$$I_C = \frac{\alpha_{dc}}{1 - \alpha_{dc}} I_B + \frac{I_{CB0}}{1 - \alpha_{dc}} = \beta_{dc} I_B + \frac{I_{CB0}}{1 - \alpha_{dc}}$$

$$\frac{1}{1 - \alpha_{dc}} = 1 + \frac{\alpha_{dc}}{1 - \alpha_{dc}} = \frac{1 - \alpha_{dc} + \alpha_{dc}}{1 - \alpha_{dc}} = \frac{1}{1 - \alpha_{dc}}$$

$$\frac{1}{1 - \alpha_{dc}} = (\beta_{dc} + 1)$$

$$I_C = \beta_{dc} I_B + (1 + \beta_{dc}) I_{CB0}$$

$$I_C (I_B = 0) = I_{CE0} \rightarrow I_C = \beta_{dc} I_B + I_{CE0}$$



$$I_E = I_{Ep} + I_{En}$$

$$I_E = I_{Ep}(0) + I_{En}(0'') = -qAD_B \frac{d\Delta p_B(x)}{dx} \Big|_{x=0} - qAD_E \frac{d\Delta n_E(x'')}{dx''} \Big|_{x''=0}$$

۲۵

$$I_E = I_{EP} + I_{EN} \quad , \quad I_{EP} \gg I_{EN}$$

$$\rightarrow I_E \approx I_{EP}$$

$$I_C = I_{CP} + I_{CN} \quad , \quad I_{CP} \gg I_{CN}$$

$$\rightarrow I_C \approx I_{CP}$$

$$I_{CP} \approx I_{EP} \quad , \quad I_C \approx I_E \quad , \quad I_C < I_E$$

$$I_B = \underbrace{I_{B1}}_{\text{کوچک}} + \underbrace{I_{B2}}_{\text{کوچک}} - \underbrace{I_{B3}}_{\text{کوچک}}$$

❖

$$\alpha_T \equiv \frac{I_{CP}}{I_{EP}}$$

۱- ضریب انتقال از بیس

در حالت ایده آل می‌خواهیم α_T برابر یک باشد. α_T بیان می‌کند که چند درصد حفره‌ها عبور می‌کنند.

عبور از بیس ترکیبی می‌شوند و چند درصد عبور کرده و وارد کلکتوری می‌شوند.

$$\gamma \equiv \frac{I_{EP}}{I_E} = \frac{I_{EP}}{I_{EP} + I_{EN}}$$

۲- بازده تزریق امیتر

$$\alpha_{dc} \equiv \frac{I_C}{I_E} = \frac{I_{CP} + I_{CN}}{I_{EP} + I_{EN}}$$

۳- α_{dc}

$$V_{EB} > 0 \quad , \quad I_{CP} \gg I_{CN}$$

$$\rightarrow \alpha_{dc} \approx \frac{I_{CP}}{I_{EP} + I_{EN}} = \frac{I_{CP}}{I_{EP}} \cdot \frac{I_{EP}}{I_{EP} + I_{EN}}$$

$$\rightarrow \alpha_{dc} = \alpha_T \cdot \gamma \quad , \quad \alpha_{dc} \rightarrow 1$$

۴- β_{dc}

$$\beta_{dc} = \frac{I_C}{I_B}$$

$$\Delta P_B(0) = P_{B0} (e^{qV_{EB}/KT} - 1)$$

شرایط مرزی:

$$\Delta P_B(w) = P_{B0} (e^{qV_{EB}/KT} - 1)$$

$$\Delta n_E(0) = n_{E0} (e^{qV_{EB}/KT} - 1), \quad n_E(\infty) = 0$$

$$n_C(0) = n_{P0} (e^{qV_{CB}/KT} - 1), \quad \Delta n_C(\infty) = 0$$

در ناحیه بیس و بیون ترکیب و تولید:

$$\frac{d^2 \Delta n_E(x'')}{dx''^2} = \frac{\Delta n_E(x'')}{L_E^2}$$

$$\Delta n_E(x'') = C_1 e^{-x''/L_E} + C_2 e^{x''/L_E}$$

$$\Delta n_E(\infty) = 0 \rightarrow C_2 = 0$$

$$\Delta n_E(0) = n_{E0} (e^{qV_{EB}/KT} - 1) \rightarrow C_1 = n_{E0} (e^{qV_{EB}/KT} - 1)$$

$$\rightarrow \Delta n_E(x'') = n_{E0} (e^{qV_{EB}/KT} - 1) e^{-x''/L_E}$$

$$\frac{d^2 \Delta n_C(x')}{dx'^2} = \frac{\Delta n_C(x')}{L_C^2}$$

در ناحیه کلکتور:

$$\Delta n_C(x') = C_3 e^{-x'/L_C} + C_4 e^{x'/L_C}$$

$$\Delta n_C(\infty) = 0 \rightarrow C_4 = 0$$

$$\Delta n_C(0) = n_{C0} (e^{qV_{CB}/KT} - 1) \rightarrow C_3 = n_{C0} (e^{qV_{CB}/KT} - 1)$$

$$\rightarrow \Delta n_C(x') = n_{C0} (e^{qV_{CB}/KT} - 1) e^{-x'/L_C}$$

$$\frac{d^2 \Delta P_B(x)}{dx^2} = \frac{\Delta P_B(x)}{L_B^2}$$

در ناحیه بیس و بیون ترکیب و تولید:

$$L_B = \infty, \quad \frac{d^2 \Delta P_B(x)}{dx^2} = 0 \rightarrow \Delta P_B(x) = C_5 + C_6 x$$

$$C_5 = \Delta P_B(0) = P_{B0} (e^{qV_{EB}/KT} - 1)$$

$$I_c = I_{cp}(x=w) + I_{cn}(0') = -qAD_B \left. \frac{d\Delta P_B(x)}{dx} \right|_{x=w} + qAD_C \left. \frac{d\Delta n_C(x')}{dx'} \right|_{x'=0'}$$

معادلات بالا را با چند فرض حل می‌کنیم:

۱- ابتدا فرض می‌کنیم که دهنه دونا می‌توی ترکیب و تولید ندانیم. دومین فرض ما این است که در بدنه

شیر ترکیب و تولید ندانیم. ۳- تزریق ضعیف و چند فرض دیگر که در دیود نیز داشتیم.

اکنون باید $\Delta P_B(x)$, $n_C(x')$, $n_E(x'')$ را محاسبه کنیم.

$$\frac{\partial n_E(x,t)}{\partial t} = D_N \frac{\partial^2 n_E(x,t)}{\partial x^2} - \frac{\Delta n_E(x,t)}{\tau_n}$$

$$0 = D_N \frac{\partial^2 n_E(x,t)}{\partial x^2} - \frac{\Delta n_E(x,t)}{\tau_n}$$

$$\rightarrow \frac{d^2 \Delta n_E(x'')}{dx''^2} - \frac{\Delta n_E(x'')}{L_n^2} = 0 \rightarrow \Delta n_E(x'') = A_1 e^{-x''/L_n} + B_1 e^{x''/L_n}$$

$$\xrightarrow{\text{به همین ترتیب}} \Delta n_C(x') = A_r e^{-x'/L_c} + B_r e^{x'/L_c}$$

$$\Delta P_B(x) = A_r e^{-x/L_B} + B_r e^{x/L_B}$$

$$\xrightarrow{\text{شرایط مرزی}} B_1, B_r = 0$$

$$\Delta P_B(0'') = A_r + B_r = P_n$$

$$\frac{\partial \Delta P_n}{\partial t} = D_P \frac{\partial^2 \Delta P_n}{\partial x^2} - \frac{\Delta P_n}{\tau_P} \rightarrow D_B \frac{d^2 \Delta P_B}{dx^2} = \frac{\Delta P_B(x)}{\tau_B}$$

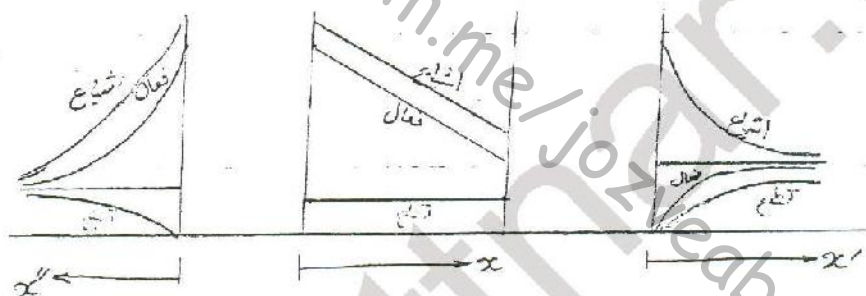
$$\rightarrow \frac{d^2 \Delta P_B}{dx^2} = \frac{\Delta P_B(x)}{D_B \tau_B} = \frac{\Delta P_B(x)}{L_B^2}$$

پس قسمت اعظم جریان بیس جریان الکترونهایی است که از بیس به استریم می روند.

تقریب: در ناحیه پایاس معکوس نیز جریانها را بیا بید. (ناحیه قطع)

الکترون فرض می کنیم که ترکیب در بیس نیز داشته باشیم:

$$\rightarrow \Delta P_B(x) = A_1 e^{-x/L_B} + A_2 e^{x/L_B}$$



$$\rightarrow A_1 + A_2 = \Delta P_B(0) = P_{B0} (e^{qV_{EB}/kT} - 1)$$

$$A_1 e^{-W/L_B} + A_2 e^{W/L_B} = P_{B0} (e^{qV_{CB}/kT} - 1)$$

$$[P_{B0} (e^{qV_{EB}/kT} - 1) - A_1] e^{-W/L_B} + A_2 e^{W/L_B} = P_{B0} (e^{qV_{CB}/kT} - 1)$$

$$\rightarrow A_1 [e^{W/L_B} - e^{-W/L_B}] = -P_{B0} (e^{qV_{EB}/kT} - 1) e^{-W/L_B} + P_{B0} (e^{qV_{CB}/kT} - 1)$$

$$\rightarrow A_1 = \frac{P_{B0}}{\gamma \sinh(\frac{W}{L_B})} \left[(e^{qV_{CB}/kT} - 1) - (e^{qV_{EB}/kT} - 1) e^{-W/L_B} \right]$$

$$A_2 = P_{B0} \left[(e^{qV_{EB}/kT} - 1) - \frac{1}{\gamma \sinh(\frac{W}{L_B})} \left[(e^{qV_{CB}/kT} - 1) - (e^{qV_{EB}/kT} - 1) e^{-W/L_B} \right] \right]$$

$$\rightarrow \Delta P_B(x) = \frac{P_{B0}}{\gamma \sinh(\frac{W}{L_B})} \left[(e^{qV_{EB}/kT} - 1) \dots \right]$$

$$\Delta P_B(x) = P_{B0} \left[(e^{qV_{EB}/kT} - 1) \frac{\sinh(\frac{W-x}{L_B})}{\sinh(\frac{W}{L_B})} + (e^{qV_{CB}/kT} - 1) \frac{\sinh(\frac{x}{L_B})}{\sinh(\frac{W}{L_B})} \right]$$

۲۷

$$C_4 = [\Delta P_B(W) - C_5] / W = - \frac{\Delta P_B(0) - \Delta P_B(W)}{W}$$

$$\Delta P_B(x) = \Delta P_B(0) - \frac{\Delta P_B(0) - \Delta P_B(W)}{W} x$$

$$I_E = + \frac{q A D_B}{W} P_{B_0} \left[(e^{\frac{q V_{EB}}{kT}} - 1) (e^{\frac{q V_{CB}}{kT}} - 1) \right] + q A \frac{D_E}{L_E} n_{E_0} (e^{\frac{q V_{EB}}{kT}} - 1)$$

$$I_E = q A \left[\frac{D_E}{L_E} n_{E_0} + \frac{D_B}{W} P_{B_0} \right] (e^{\frac{q V_{EB}}{kT}} - 1) - q A \frac{D_B}{W} P_{B_0} (e^{\frac{q V_{CB}}{kT}} - 1)$$

چون فرض کرده ایم که در بیس ترکیب نداریم، در نتیجه تعداد حفره هایی که از امیتر وارد بیس می

شوند برابر تعداد حفره هایی است که از بیس وارد کلکتری می شوند.

$$\rightarrow I_{CP}(W) = I_{EP}(0)$$

$$\rightarrow I_C = q A \frac{D_B}{W} P_{B_0} (e^{\frac{q V_{EB}}{kT}} - 1) - q A \left[\frac{D_C}{L_C} n_{C_0} + \frac{D_B}{W} P_{B_0} \right] (e^{\frac{q V_{CB}}{kT}} - 1)$$

$$\rightarrow I_B = I_E - I_C = \underbrace{q A \frac{D_E}{L_E} n_{E_0} (e^{\frac{q V_{EB}}{kT}} - 1)}_{I_{B1}} + \underbrace{q A \frac{D_C}{L_C} n_{C_0} (e^{\frac{q V_{CB}}{kT}} - 1)}_{I_{B2}}$$

$I_{B2} = 0$ است چون فرض کرده ایم که ترکیب نداریم.

$$I_E \approx q A \left[\frac{D_B}{W} P_{B_0} + \frac{D_E}{L_E} n_{E_0} \right] e^{\frac{q V_{EB}}{kT}}, \quad \begin{matrix} N_{AE} \gg N_{DB} \\ \rightarrow n_E \ll P_B \end{matrix} \quad \text{در ناصیه فعال:}$$

$$\rightarrow I_E \approx q A \frac{D_B}{W} P_{B_0} e^{\frac{q V_{EB}}{kT}} \quad \text{بسیار قسمت اعظم جریان امیتر جریان حفره ها است:}$$

$$I_C \approx q A \frac{D_B}{W} P_{B_0} e^{\frac{q V_{EB}}{kT}}$$

$$I_B \approx q A \frac{D_E}{L_E} n_{E_0} e^{\frac{q V_{EB}}{kT}} \quad \text{یعنی: } I_{B1} \gg I_{B2}$$

✓✓

$$\rightarrow I_{Br} = \frac{qA}{\tau_B} \int_0^w \left[\Delta P_B(x) - \frac{\Delta P_B(0) - \Delta P_B(w)}{w} x \right] dx$$

$$I_{Br} = \frac{qA}{\tau_B} \left[\Delta P_B(0) w - \frac{1}{2} (\Delta P_B(0) - \Delta P_B(w)) w \right]$$

$$I_{Br} = \frac{qA}{\tau_B} \left[\Delta P_B(0) + \Delta P_B(w) \right] w = \frac{qA}{\tau_B} w P_{B_0} \left[\left(e^{\frac{qV_{EB}}{KT}} - 1 \right) + \left(e^{\frac{qV_{CB}}{KT}} - 1 \right) \right]$$

برای بدست I_B شبیه آئینه I_{Br} با I_B توانستیم رابده آل جمع می کنیم:

$$I_B = qA \left[\frac{D_E}{L_E} n_{E_0} + \frac{w}{\tau_B} P_{B_0} \right] \left(e^{\frac{qV_{EB}}{KT}} - 1 \right) + qA \left[\frac{D_C}{L_C} n_{C_0} + \frac{w}{\tau_B} P_{B_0} \right] \left(e^{\frac{qV_{CB}}{KT}} - 1 \right)$$

حدود اعداد: $n_{E_0} = 10^2$, $P_{B_0} = 10^4$, $D_E = 10^{-4} \text{ cm}^2/\text{s}$, $R^+ \eta_p$

$L_E = 10 \mu$, $w = 1.5 \mu$, $\tau_B = 1 \mu\text{s}$, $n_{C_0} = 10^5$

$$I_{B_1} \propto \frac{D_E}{L_E} n_{E_0} = \frac{10}{10 \times 10^{-4}} \times 10^2 = 1 \times 10^5$$

$$I_{B_2} \propto \frac{w}{\tau_B} P_{B_0} = \frac{1.5 \times 10^{-4}}{1 \times 10^{-6}} \times 10^4 = 1.5 \times 10^4 = 1.5 \times 10^5$$

پس I_{B1} بدست آمده در این بخش در حدود همان I_{B2} است.

$$I_{B_3} \propto \frac{D_C}{L_C} n_{C_0} = \frac{1.5 \times 10^{-4}}{1.5 \times 10^{-4}} \times 10^5 = 1 \times 10^5$$

$$I_E = I_{Ep} + I_{En}$$

باقی به اینکه $I_{En} = I_{Br} \approx I_{B_2}$ لذا اگر ترکیب را در نظر بگیریم I_{Ep} را نخواهیم داشت و باقی

به اینکه I_{En} خیلی کوچکتر از I_{Ep} است لذا بدون ترکیب I_E زیاد تغییر نمی کند:

$$\rightarrow I_E = I_E \text{ آینه آل} \text{ شبیه آل}$$

$$I_E = I_{Ep}(0) + I_{En}(0'')$$

نسبت به قبل تغییر نمی کند

$$I_E = -q A D_B \left. \frac{d\Delta P_B(x)}{dx} \right|_{x=0} - q A \left. \frac{d\Delta n_E(x'')}{dx''} \right|_{x''=0}$$

$$I_E = -q A D_B P_B \left[(e^{qV_{EB}/kT} - 1) \left(-\frac{1}{L_B} \right) \coth\left(\frac{W}{L_B}\right) + (e^{qV_{CB}/kT} - 1) \left(\frac{1}{L_B} \right) \frac{1}{\sinh\left(\frac{W}{L_B}\right)} \right] \\ + q A \frac{D_E n_{E0}}{L_E} (e^{qV_{EB}/kT} - 1)$$

$$I_E = q A \left[\frac{D_E n_{E0}}{L_E} + \frac{D_B P_B}{L_B} \coth\left(\frac{W}{L_B}\right) \right] (e^{qV_{EB}/kT} - 1) - q A \frac{D_B P_B}{L_B} (e^{qV_{CB}/kT} - 1) \frac{1}{\sinh\left(\frac{W}{L_B}\right)}$$

I_C را خودتان حساب کنید و جواب زیر را بدست آورید:

$$I_C = q A \frac{D_B P_B}{L_B} \frac{(e^{qV_{EB}/kT} - 1)}{\sinh\left(\frac{W}{L_B}\right)} - q A \left[\frac{D_B P_B}{L_B} \coth\left(\frac{W}{L_B}\right) + \frac{D_E n_{E0}}{L_E} \right] (e^{qV_{CB}/kT} - 1)$$

$$I_B = q A \left[\frac{D_E n_{E0}}{L_E} + \frac{D_B P_B}{L_B} \coth\left(\frac{W}{L_B}\right) - \frac{D_B P_B}{L_B} \frac{1}{\sinh\left(\frac{W}{L_B}\right)} \right] (e^{qV_{EB}/kT} - 1) \\ - q A \left[\frac{D_B P_B}{L_B} \frac{1}{\sinh\left(\frac{W}{L_B}\right)} + \frac{D_B P_B}{L_B} \coth\left(\frac{W}{L_B}\right) + \frac{D_E n_{E0}}{L_E} \right] (e^{qV_{CB}/kT} - 1)$$

تقریباً مولفه های جریان را در I_E ، I_C ، I_B مشخص کنید.

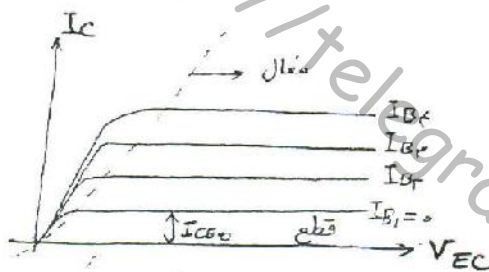
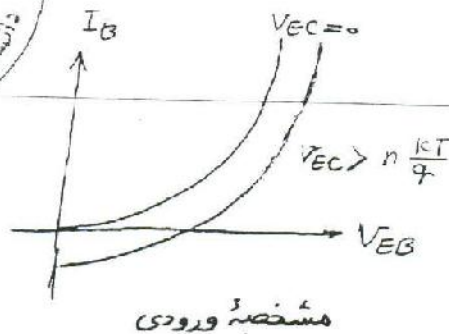
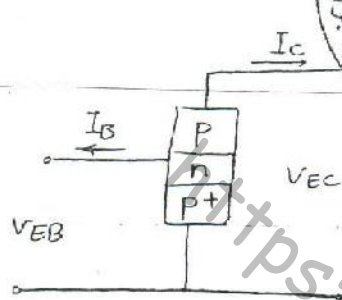
سه فرمول بدست آمده در بالا برای ترانزیستور واقعی می باشند.

ترانزیستور شبیه آلفا: ترانزیستوری است که در ناحیه بیس ترکیب وجود دارد و منحنی غلظت

آن خطی است. (منحنی P_B خط مستقیم است).

مقدار باربری که باید ترکیب شود

$$I_{Br} = \frac{\Delta Q_B}{\tau_B} = \frac{q A}{\tau_B} \int \Delta P_B(x) dx$$



مشخصه خروجی:

$$I_{B4} > I_{B3} > I_{B2} > I_{B1}$$

همراه هر جریان الکتریکی که وارد آمپتری می شود یک جریان حفره ای وجود دارد که از آن خارج می شود

$$I_E = I_{Ep} + I_{En}$$

جریان القوی \gg جریان حفره ای

و لذا $I_{CE0} \gg I_{CB0}$ (در حالت آمپتر مشترک)

$$I_C = \frac{q A D_B}{W} P_{B0} (e^{\frac{q V_{EB}}{kT}} - 1) - q A \left[\frac{D_C}{L_C} n_{C0} + \frac{D_B}{W} P_{B0} \right] (e^{\frac{q V_{CB}}{kT}} - 1)$$

در ناحیه فعال که $V_{EB} > 0$ است خواهیم داشت:

$$I_C \approx q A \frac{D_B}{W} P_{B0} e^{\frac{q V_{EB}}{kT}} + q A \left[\frac{D_C}{L_C} n_{C0} + \frac{D_B}{W} P_{B0} \right] - \frac{q A D_B}{W} P_{B0}$$

$$\rightarrow I_C = q A \frac{D_B}{W} P_{B0} e^{\frac{q V_{EB}}{kT}}$$

$$I_B = \frac{q A D_E}{L_E} n_{E0} (e^{\frac{q V_{EB}}{kT}} - 1) + q A \frac{D_C}{L_C} n_{C0} (e^{\frac{q V_{CB}}{kT}} - 1)$$

$$\rightarrow I_B = q A \frac{D_E}{L_E} n_{E0} e^{\frac{q V_{EB}}{kT}}$$

$$\beta_{dc} = \frac{I_C}{I_B} = \frac{\frac{D_B}{W} P_{B0}}{\frac{D_E}{L_E} n_{E0}} = \frac{D_B}{D_E} \cdot \frac{L_E}{W} \cdot \frac{P_{B0}}{n_{E0}} = \frac{D_B}{D_E} \cdot \frac{L_E}{W} \cdot \frac{N_A E}{N_D B}$$

β_0

$$I_C = I_{CP} + I_{Cn} \quad \xrightarrow{\text{برهمن ترکیب}} \quad I_C = I_C \text{ ایده‌آل}$$

$$I_B = I_{Bn} + I_{BP}$$

رقم پای تخته مشخصه های ورودی و خروجی مشترک را استفاده است.

$$\alpha_{dc} = \frac{I_C}{I_E} = \frac{I_{CP} + I_{Cn}}{I_{EP} + I_{En}} \approx \frac{I_{CP}}{I_{EP} + I_{En}} \quad : \text{ برای } V_{CB} = 0$$

$$\rightarrow I_C = \frac{qAD_B}{W} P_{B_0} (e^{qV_{EB}/KT} - 1)$$

$$\rightarrow I_E = qA \left[\frac{D_E}{L_E} n_{E_0} + \frac{D_B}{W} P_{B_0} \right] (e^{qV_{EB}/KT} - 1)$$

$$\rightarrow \alpha_{dc} = \frac{\frac{qAD_B}{W} P_{B_0}}{qA \left[\frac{D_E}{L_E} n_{E_0} + \frac{D_B}{W} P_{B_0} \right]} = \frac{1}{1 + \frac{D_E}{D_B} \cdot \frac{W}{L_E} \cdot \frac{n_{E_0}}{P_{B_0}}}$$

$$n_{E_0} = \frac{n_i^2}{N_{AE}} \quad , \quad P_{B_0} = \frac{n_i^2}{N_{DB}}$$

$$\rightarrow \alpha_{dc} = \frac{1}{1 + \frac{D_E}{D_B} \cdot \frac{W}{L_E} \cdot \frac{N_{DB}}{N_{AE}}}$$

$$\text{برای } n_{E_0} = 10^{-7} \quad , \quad P_{B_0} = 10^{-7} \quad , \quad W = 10^{-4} \text{ cm} \quad , \quad D_B = 20$$

$$D_E = 20 \quad , \quad L_E = 2 \times 10^{-4} \text{ cm}$$

$$\rightarrow \alpha_{dc} = \frac{1}{1 + \frac{1}{100}} = 0.999$$

$$\gamma = \frac{I_{EP}}{I_E} = \frac{qA \frac{D_B}{W} P_{B_0} (e^{qV_{EB}/KT} - 1)}{qA \left[\frac{D_E}{L_E} n_{E_0} + \frac{D_B}{W} P_{B_0} \right] (e^{qV_{EB}/KT} - 1)} = \frac{D_B/W P_{B_0}}{\frac{D_E}{L_E} n_{E_0} + \frac{D_B}{W} P_{B_0}}$$

$$\rightarrow \gamma = \frac{1}{1 + \frac{1}{100}} = 0.999$$

$$\alpha_T = \frac{I_{CP}}{I_{EP}} = 1$$

ترکیب برهمن ندارم.

$$I_R = qA \left[\frac{D_C}{L_C} n_{C0} + \frac{D_B}{W} P_{B0} \right] (e^{qV_{CB}/kT} - 1)$$

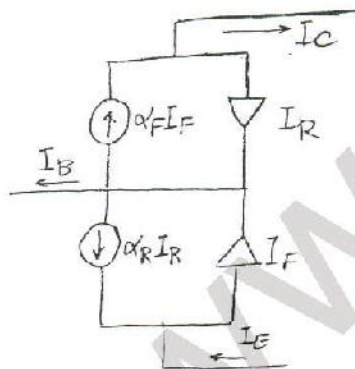
$$I_R = I_{R0} (e^{qV_{CB}/kT} - 1), \quad I_{R0} = qA \left[\frac{D_C}{L_C} n_{C0} + \frac{D_B}{W} P_{B0} \right]$$

$$\alpha_F I_{F0} = qA \frac{D_B}{W} P_{B0} = \alpha_R I_{R0}$$

$$I_B = I_E - I_C = I_F - \alpha_R I_R - \alpha_F I_F + I_R$$

$$\rightarrow I_B = (1 - \alpha_F) I_F + (1 - \alpha_R) I_R$$

$$\alpha_F I_{F0} = \alpha_R I_{R0} \equiv I_S, \quad \begin{matrix} \alpha_F, I_F, I_S \\ \alpha_R, I_R, I_S \end{matrix}$$



$$I_B + \alpha_R I_R + \alpha_F I_F - I_R - I_F = 0$$

$$I_B = I_R - \alpha_R I_R + I_F - \alpha_F I_F$$

$$I_B = (1 - \alpha_R) I_R + (1 - \alpha_F) I_F$$

$$I_{CB0} = I_C (I_E = 0), \quad I_{CE0} = I_C (I_B = 0)$$

$$I_{CB0} (I_E = 0) \rightarrow I_F - \alpha_R I_R = 0$$

$$I_{F0} (e^{qV_{EB}/kT} - 1) - \alpha_R I_{R0} (e^{qV_{CB}/kT} - 1) = 0$$

$$I_{F0} (e^{qV_{EB}/kT} - 1) + \alpha_R I_{R0}$$

$$I_F = -\alpha_R I_{R0}$$

نسبت منوال :

$$I_C = \alpha_F I_F - I_R$$

تقریباً در ترانزیستور npn نیز برای هر سه حالت آمیتر مشترک، بیس مشترک و کلکتور مشترک موارد یادگاری از کتاب مسیو

انجام شده را بنویسید (تکرار کنید). (از قبیل مشخصه های ورودی و خروجی، پهنای باند و ...)

$$I_E = qA \left[\frac{D_E}{L_E} n_{E0} + \frac{D_B}{W} P_{B0} \right] \left(e^{\frac{qV_{EB}}{kT}} - 1 \right) - qA \left(\frac{D_B}{W} P_{B0} \right) \left(e^{\frac{qV_{CB}}{kT}} - 1 \right)$$

$$I_E = I_F - \alpha_R I_R$$

$$I_F = qA \left[\frac{D_E}{L_E} n_{E0} + \frac{D_B}{W} P_{B0} \right] \left(e^{\frac{qV_{EB}}{kT}} - 1 \right)$$

$$I_F = I_{F0} \left(e^{\frac{qV_{EB}}{kT}} - 1 \right), \quad I_{F0} = qA \left[\frac{D_E}{L_E} n_{E0} + \frac{D_B}{W} P_{B0} \right]$$

$$\alpha_R I_R = qA \frac{D_B}{W} P_{B0} \left(e^{\frac{qV_{CB}}{kT}} - 1 \right)$$

$$\alpha_R I_R = \alpha_R I_{R0} \left(e^{\frac{qV_{CB}}{kT}} - 1 \right), \quad \alpha_R I_{R0} = qA \frac{D_B}{W} P_{B0}$$

$$I_E = I_{F0} \left(e^{\frac{qV_{EB}}{kT}} - 1 \right) - \alpha_R I_{R0} \left(e^{\frac{qV_{CB}}{kT}} - 1 \right)$$

$$I_C = \frac{qA D_B}{W} P_{B0} \left(e^{\frac{qV_{CB}}{kT}} - 1 \right) - qA \left[\frac{D_E}{L_E} n_{E0} + \frac{D_B}{W} P_{B0} \right] \left(e^{\frac{qV_{EB}}{kT}} - 1 \right)$$

$$I_C = \alpha_F I_F - I_R$$

$$\alpha_F I_F = \frac{qA D_B}{W} P_{B0} \left(e^{\frac{qV_{CB}}{kT}} - 1 \right)$$

$$\alpha_F I_F = \alpha_F I_{F0} \left(e^{\frac{qV_{CB}}{kT}} - 1 \right), \quad \alpha_F I_{F0} = qA \frac{D_B}{W} P_{B0}$$

تمام انحرافات که در دیود وجود داشت در ترانزیستور نیز وجود دارد و علاوه بر آن پدیده

دیگر نیز در ترانزیستور وجود دارد.

$$\alpha_T \equiv \frac{I_{CP}}{I_{EP}}, \quad \gamma = \frac{I_{EP}}{I_E}$$

$$\alpha_{dc} = \frac{I_C}{I_E} = \frac{I_{CP} + I_{CN}}{I_{EP} + I_{EN}} = \frac{I_{CP}}{I_{EP} + I_{EN}}$$

$$\beta_{dc} = \frac{I_C}{I_B} = \frac{I_C}{I_E - I_C} = \frac{\alpha_{dc}}{1 - \alpha_{dc}}$$

$$I_{CBO} = I_C (I_E = 0), \quad I_{CEO} = I_C (I_B = 0)$$

حالی خواهیم آید این ضرایب تعریف شده ثابت باقی میمانند یا نه.

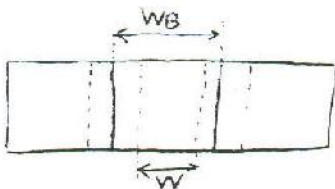
$$I_E = qA \left[\frac{D_E}{L_E} n_{E0} + \frac{D_B}{W} P_{B0} \right] \left(e^{\frac{qV_{EB}}{kT}} - 1 \right) - qA \frac{D_B}{W} P_{B0} \left(e^{\frac{qV_{CB}}{kT}} - 1 \right)$$

$$I_E (\text{ناحیه فعال}) \equiv qA \left[\frac{D_E}{L_E} n_{E0} + \frac{D_B}{W} P_{B0} \right] \left(e^{\frac{qV_{EB}}{kT}} \right) + \frac{D_B}{W} P_{B0} qA$$

$$N_{AE} \gg N_{DB} \rightarrow n_{E0} \ll P_{B0}$$

$$\rightarrow I_E (\text{ناحیه فعال}) \approx qA \frac{D_B}{W} P_{B0} e^{\frac{qV_{EB}}{kT}} + qA \frac{D_B}{W} P_{B0}$$

$$\rightarrow I_E (\text{ناحیه فعال}) \approx qA \frac{D_B}{W} P_{B0} e^{\frac{qV_{EB}}{kT}}$$



$$W = W_B - W_{EB} - W_{CB}$$

←

$$I_{CB} = I_C (I_E = 0)$$

$$I_{CB} = \alpha_F (-\alpha_R I_{R_0}) - I_{R_0} = -\alpha_F \alpha_R I_{R_0} - I_{R_0} (e^{\frac{qV_{CB}}{kT}} - 1)$$

$$I_{CB} = -\alpha_F \alpha_R I_{R_0} + I_{R_0} = (1 - \alpha_F \alpha_R) I_{R_0}$$

$$I_{CE} = I_C (I_B = 0)$$

$$I_B = 0 : (1 - \alpha_F) I_F + (1 - \alpha_R) I_{R_0} = 0 \rightarrow I_F = \frac{(1 - \alpha_R) I_{R_0}}{1 - \alpha_F}$$

$$I_{R_0} = -I_{R_0}$$

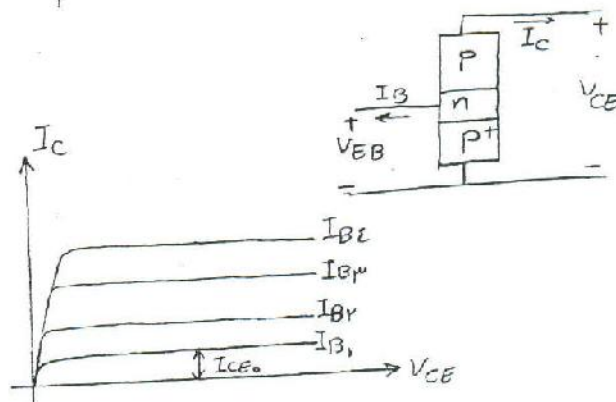
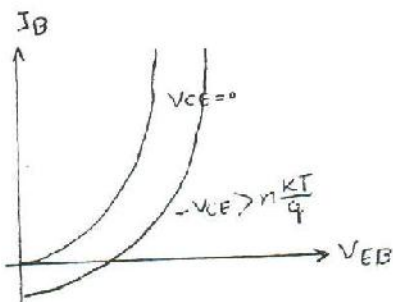
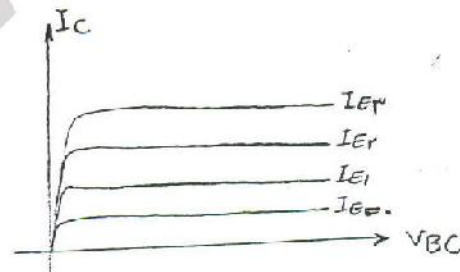
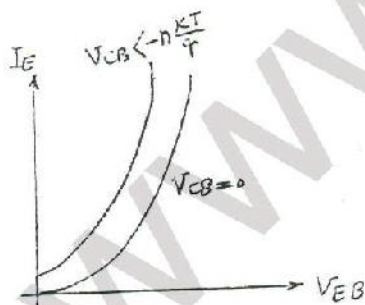
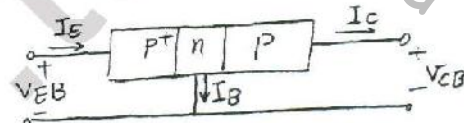
$$I_F = + \frac{1 - \alpha_R}{1 - \alpha_F} I_{R_0}$$

$$I_C = \alpha_F I_F - I_{R_0} = \alpha_F I_F + I_{R_0}$$

$$I_{CE} = \alpha_F I_F + I_{R_0} = \frac{(1 - \alpha_R) \alpha_F}{1 - \alpha_F} I_{R_0} + I_{R_0}$$

$$I_{CE} = \frac{\alpha_F - \alpha_R \alpha_F + 1 - \alpha_F}{1 - \alpha_F} I_{R_0} = \frac{1 - \alpha_R \alpha_F}{1 - \alpha_F} I_{R_0}$$

ترانزیستور ایده‌آل



با افزایش ولتاژ عرض ناحیه تهی w کم می شود و در نتیجه مقدار I_E بیشتر خواهد شد.

$$I_C = qA \left[\frac{D_B}{W} P_{B0} - \frac{W}{\tau_{CB}} P_{B0} \right] (e^{\frac{qV_{EB}}{kT}} - 1) - qA \left[\frac{D_C}{L_C} n_{C0} + \frac{D_B}{W} P_{B0} + \frac{W}{\tau_{CB}} P_{B0} \right] \times (e^{\frac{qV_{CB}}{kT}} - 1)$$

برای رسم I_C نیاز داریم که I_E ثابت باشد. همان طور که بیان شد چون I_E افزایش

یافته است برای ثابت ماندن آن V_{EB} را خنثی می کنیم. حال با توجه به اینکه w کم و V_{EB}

کم شده است لذا مقدار I_C (با توجه به رابطه آن) تقریباً ثابت می ماند و این نیز در منحنی I_C

به ازای I_E ثابت کاملاً مشهود است.

به غیر از این پدیده کم شدن w دو پدیده دیگر نیز وجود دارد: یکی جریان سطحی در اطراف بیس و

کلکتور و دیگری تولید ناحیه تهی. با توجه به این سه پدیده (انحراف)، منحنی I_C کاملاً

افقی نبوده و مقداری سبب خواهد داشت.

$$I_B = qA \frac{D_E}{L_E} n_{E0} (e^{\frac{qV_{EB}}{kT}} - 1) + qA \frac{D_C}{L_C} n_{C0} (e^{\frac{qV_{CB}}{kT}} - 1) + I_{Br}$$

$$I_B \approx qA \frac{D_E}{L_E} n_{E0} (e^{\frac{qV_{EB}}{kT}}) + I_{Br}$$

$$I_E = I_{F_0} (e^{qV_{A/KT}} - 1) - \alpha_R I_{R_0} (e^{qV_{CB/KT}} - 1)$$

در ناحیه فعال:

$$I_E \approx I_{F_0} e^{qV_{EB/KT}}$$

$$I_C = \alpha_F I_{F_0} (e^{qV_{A/KT}} - 1) - I_{R_0} (e^{qV_{CB/KT}} - 1)$$

$$I_C \approx \alpha_F I_{F_0} e^{qV_{EB/KT}}$$

ناحیه فعال:

$$I_B = (1 - \alpha_F) I_{F_0} e^{qV_{EB/KT}}$$

مسئله کوچک:

مدل هیسبرید پی: ابتدا خازنهای پایین را بررسی می‌کنیم:

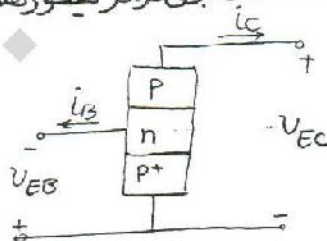
$$f < \omega \times 10^6 \text{ Hz} = \omega_{00} \text{ MHz}$$

این خازن‌ها مانند dc برای ترانزیستور هستند.

$$I_B = I_B + i_b \quad V_{EB} = V_{EB} + v_{eb}$$

$$I_C = I_C + i_c \quad V_{EC} = V_{EC} + v_{ec}$$

$$I_E = I_E + i_e \quad V_{CB} = V_{CB} + v_{cb}$$



$$I_E = I_{F_0} (e^{qV_{EB/KT}} - 1) - \alpha_R I_{R_0} (e^{qV_{CB/KT}} - 1) \approx I_{F_0} e^{qV_{EB/KT}}$$

$$I_C = \alpha_F I_{F_0} (e^{qV_{EB/KT}} - 1) - I_{R_0} (e^{qV_{CB/KT}} - 1) \approx \alpha_F I_{F_0} e^{qV_{EB/KT}}$$

$$I_B = (1 - \alpha_F) I_{F_0} (e^{qV_{EB/KT}} - 1) + (1 - \alpha_R) I_{R_0} (e^{qV_{CB/KT}} - 1) \approx (1 - \alpha_F) I_{F_0} e^{qV_{EB/KT}}$$

$$I_{F_0} = qA \left[\frac{D_E}{L_E} N_{E_0} + \frac{D_B}{W} N_{B_0} \right]$$

$$V_{CB} = V_{CE} + V_{EB} = V_{EB} - V_{EC}$$

$$i_C = f_i(v_{EB}, v_{EC}) = f_i(v_{EB} + v_{eb}, v_{EC} + v_{ec})$$

$$i_B = f_r(v_{EB}, v_{EC}) = f_r(v_{EB} + v_{eb}, v_{EC} + v_{ec})$$

$$i_C = f_i(v_{EB}, v_{EC}) + \left. \frac{\partial f_i}{\partial v_{EB}} \right|_{v_{EC}} v_{eb} + \left. \frac{\partial f_i}{\partial v_{EC}} \right|_{v_{EB}} v_{ec} + \dots$$

$$\rightarrow I_C = f_i(v_{EB}, v_{EC}), \quad i_C \approx \left. \frac{\partial f_i}{\partial v_{EB}} \right|_{v_{EC}} v_{eb} + \left. \frac{\partial f_i}{\partial v_{EC}} \right|_{v_{EB}} v_{ec}$$

$$i_C = g_m v_{eb} + g_o v_{ec} \quad \rightarrow \quad g_m = \frac{i_C}{v_{eb}} (v_{ec} = 0) \quad \text{ترانسکاندانس}$$

$$g_o = \frac{i_C}{v_{ec}} (v_{eb} = 0) \quad \text{کاندانس (قابلیت هدایت خروجی)}$$

$$r_o = \frac{1}{g_o} = \frac{v_{ec}}{i_C} \quad \text{مقاومت خروجی برای وقتی که سیگنال ورودی اتصال کوتاه باشد.}$$

به همین ترتیب برای جریان بیس حساب می‌کنیم:

$$i_B = f_r(v_{EB} + v_{eb}, v_{EC} + v_{ec})$$

$$i_B = f_r(v_{EB}, v_{EC}) + \left. \frac{\partial f_r}{\partial v_{EB}} \right|_{v_{EC}} v_{eb} + \left. \frac{\partial f_r}{\partial v_{EC}} \right|_{v_{EB}} v_{ec} + \dots$$

$$I_B = f_r(v_{EB}, v_{EC}), \quad i_b \approx \left. \frac{\partial f_r}{\partial v_{EB}} \right|_{v_{EC}} v_{eb} + \left. \frac{\partial f_r}{\partial v_{EC}} \right|_{v_{EB}} v_{ec}$$

$$i_b = (g_\pi + g_\mu) v_{eb} - g_\mu v_{ec}$$

$$\rightarrow g_\pi + g_\mu = \frac{i_b}{v_{eb}} (v_{ec} = 0) \quad \text{قابلیت هدایت ورودی (کاندانس)}$$

$$g_\mu = -\frac{i_b}{v_{ec}} (v_{eb} = 0) \quad \text{قابلیت هدایت فیدبک (گس)}$$

$$I_E = I_{F_0} (e^{qV_{A/KT}} - 1) - \alpha_R I_{R_0} (e^{qV_{CB/KT}} - 1)$$

در ناحیه فعال:

$$I_E \approx I_{F_0} e^{qV_{EB/KT}}$$

$$I_C = \alpha_F I_{F_0} (e^{qV_{A/KT}} - 1) - I_{R_0} (e^{qV_{CB/KT}} - 1)$$

$$I_C \approx \alpha_F I_{F_0} e^{qV_{EB/KT}}$$

ناحیه فعال:

$$I_B = (1 - \alpha_F) I_{F_0} e^{qV_{EB/KT}}$$

مسئله کوچک:

مدل هیسبرید پی: ابتدا خازنهای پایین را بررسی می‌کنیم:

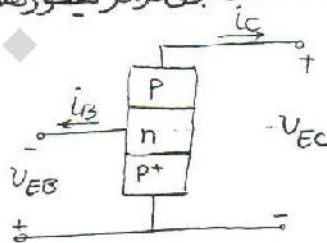
$$f < \omega \times 10^6 \text{ Hz} = \omega_{00} \text{ MHz}$$

این خازن‌ها مانند dc برای ترانزیستور هستند.

$$I_B = I_B + i_b \quad V_{EB} = V_{EB} + v_{eb}$$

$$I_C = I_C + i_c \quad V_{EC} = V_{EC} + v_{ec}$$

$$I_E = I_E + i_e \quad V_{CB} = V_{CB} + v_{cb}$$



$$I_E = I_{F_0} (e^{qV_{EB/KT}} - 1) - \alpha_R I_{R_0} (e^{qV_{CB/KT}} - 1) \approx I_{F_0} e^{qV_{EB/KT}}$$

$$I_C = \alpha_F I_{F_0} (e^{qV_{EB/KT}} - 1) - I_{R_0} (e^{qV_{CB/KT}} - 1) \approx \alpha_F I_{F_0} e^{qV_{EB/KT}}$$

$$I_B = (1 - \alpha_F) I_{F_0} (e^{qV_{EB/KT}} - 1) + (1 - \alpha_R) I_{R_0} (e^{qV_{CB/KT}} - 1) \approx (1 - \alpha_F) I_{F_0} e^{qV_{EB/KT}}$$

$$I_{F_0} = qA \left[\frac{D_E}{L_E} N_{E_0} + \frac{D_B}{W} P_{B_0} \right]$$

$$V_{CB} = V_{CE} + V_{EB} = V_{EB} - V_{EC}$$

$$\rightarrow Q_I = 0, \quad Q_{IB} = Q_N$$

$$i_c(t) = \frac{Q_B}{\tau_t} \quad \text{و} \quad \boxed{i_c(t) = \frac{Q_N(t)}{\tau_t}}$$

$$Q_B(V_{CB}=0) \equiv Q_{sat}$$

$$Q_{sat} = I_{csat} \cdot \tau_t$$

$$V_{EB} \ll V_S \quad \text{و} \quad V_{EB} = 0$$

$$\rightarrow V_S - R_S i_B(t) = 0$$

$$V_{EB} = V_S - R_S i_B(t)$$

$$\rightarrow I_B \approx \frac{V_S}{R_S}$$

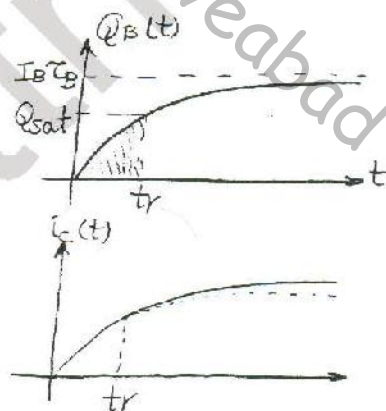
$$V_{EC} = V_{CC} - R_L i_c(t)$$

$$\rightarrow \frac{dQ_B(t)}{dt} = i_B(t) - \frac{Q_B(t)}{\tau_B}, \quad i_B(t) = I_B$$

$$\rightarrow Q_B(t) = I_B \tau_B (1 - e^{-t/\tau_B})$$

$$i_c(t) = \frac{Q_N}{\tau_t}, \quad Q_N = Q_{sat}$$

$$\rightarrow i_c(t) = \frac{Q_B(t)}{\tau_t} = \frac{I_B \tau_B (1 - e^{-t/\tau_B})}{\tau_t}$$



$$\frac{I_c}{I_B} = \frac{\tau_B I_B}{\tau_t I_B} = \frac{\tau_B}{\tau_t} = \beta_F$$

$$I_{csat} = \frac{Q_{sat}}{\tau_t} = \frac{I_B \tau_B (1 - e^{-tr/\tau_B})}{\tau_t} \rightarrow tr = \tau_B \ln \left[\frac{1}{1 - \frac{I_{csat} \tau_t}{I_B \tau_B}} \right]$$

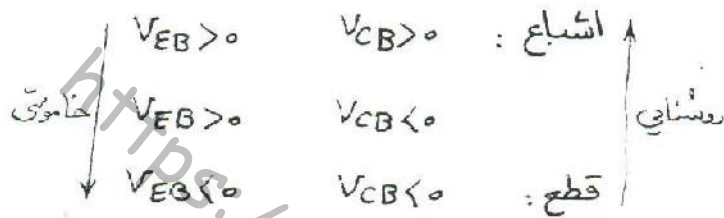
$$tr = \tau_B \ln \left[\frac{1}{1 - \frac{I_{csat} \tau_t}{I_B \tau_B}} \right] = \tau_B \ln \left[\frac{1}{1 - \frac{I_{csat} \tau_t}{I_B \tau_B}} \right]$$

برای کاهش tr باید I_B را افزایش دهیم، I_{csat} را کاهش دهیم یا I_B را افزایش دهیم.

$$tr = \tau_B \ln \left[\frac{1}{1 - \frac{V_{CC} R_S \tau_t}{V_S R_L \tau_B}} \right]$$

فول

مروچینگ در ترانزیستور:



اگر بخواهیم از اشباع به قطع برویم بیشترین بار باید در بیس جا باشد.

$V_{EB} > 0$, $V_{CB} = 0$, آمپانه اشباع , $Q_B = Q_N$ بار بیس

$V_{EB} = 0$, $V_{CB} > 0$, آمپانه اشباع , $Q_B = Q_I$

$\rightarrow Q_B = Q_N + Q_I$

$Q_N = qA \frac{W}{L} \Delta P_B(0)$, $Q_I = qA \frac{W}{L} \Delta P_B(W)$

$\Delta P_B(0) = P_{B0} (e^{\frac{qV_{EB}}{kT}} - 1)$, $\Delta P_B(W) = P_{B0} (e^{\frac{qV_{CB}}{kT}} - 1)$

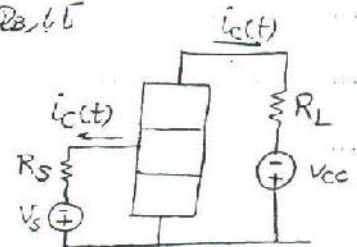
$I_E = I_{Ep} + I_{En} \simeq I_{Ep}$, $I_{En} = I_{Br} \simeq 0$

$I_C = I_{Cp} + I_{Cn} \simeq I_{Cp}$, $I_{Cn} = I_{Br} \simeq 0$

$I_B = I_{B1} + I_{Br} - I_{Br} \simeq I_{Br} = \frac{Q_B}{\tau_P}$ زمانی که طول می کشد تا بار Q_B ترکیب شود

$\frac{dQ_B(t)}{dt} = i_B(t) - \frac{Q_B(t)}{\tau_B}$

$i_C(t) = ?$



$\Delta P_B(W) = 0$ For $V_{CB} = 0$ ناحیه فعال در آمپانه اشباع

تمرین: برای کلکتور مشترک، بیس مشترک و یا ترانزیستور npn و یا برای ناحیه غیر فعال همین قطع و اشباع

مراحل را طی کنید.

$$I_C \leq \alpha_F I_{F0} e^{qV_{EB}/KT}$$

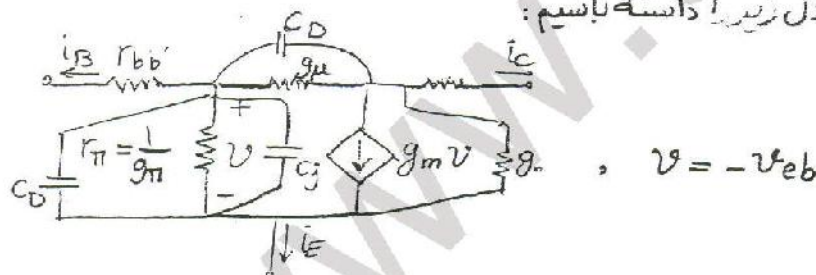
در ترانزیستور ایده آل مهمترین تقریبی که در نظریه گرفتیم این بود که عرض بیس ثابت است و لذا I_F

هم ثابت خواهد بود.

$$g_m = \frac{I_C}{V_{EB}} (V_{EC}) = \left. \frac{\partial I_C}{\partial V_{EB}} \right|_{V_{EC}} = \frac{q}{KT} \alpha_F I_{F0} e^{qV_{EB}/KT} \quad (\text{فقط برای ترانزیستور ایده آل})$$

$$g_m = \frac{q}{KT} I_C \approx \frac{q}{KT} I_C, \quad g_o = \frac{I_C}{V_{EC}} (V_{EB}=0) = \left. \frac{\partial I_C}{\partial V_{EC}} \right|_{V_{EB}} = 0$$

در نتیجه می توانیم مدار معادل زیر را داشته باشیم:



تمرین:

مقایسه عناصر مدار را بالا را محاسبه کرده و برای npn نیز انجام دهید.



I_B

گذاخوشی:

$$\frac{dQ_B}{dt} = -\frac{Q_B}{\tau_B} \quad Q_B = Q_0 e^{-t/\tau_B}$$

$$I_B \rightsquigarrow -I_B$$

$$\frac{dQ_B}{dt} = -I_B - \frac{Q_B(t)}{\tau_B} \rightarrow Q_B(t) = I_B \tau_B (ye^{-t/\tau_B} - 1)$$

$$Q_B(t) > Q_{sat}$$

$$I_C(t=t_{sd}) = \frac{\tau_B I_B}{\tau_r} (ye^{-t/\tau_B} - 1)$$

$$\rightarrow t_{sd} = \tau_B \ln \frac{I_B \tau_B}{I_{csat} \tau_t \left[\frac{1}{r} + \frac{1}{r} \frac{I_B \tau_B}{I_{csat} \tau_t} \right]}$$



$1s^2 2s^2 2p^2$ in the ground state. Each atom has available two $1s$ states, two $2s$ states, six $2p$ states, and higher states (see Tables 2-1 and 2-2). If we consider N atoms, there will be $2N$, $2N$, and $6N$ states of type $1s$, $2s$, and $2p$, respectively. As the interatomic spacing decreases, these energy levels split into bands, beginning with the outer ($n = 2$) shell. As the " $2s$ " and " $2p$ " bands grow, they merge into a single band composed of a mixture of energy levels. This band of " $2s-2p$ " levels contains $8N$ available states. As the distance between atoms approaches the equilibrium interatomic spacing of diamond, this band splits into two bands separated by an energy gap E_g . The upper band (called the *conduction band*) contains $4N$ states, as does the lower (*valence*) band. Thus, apart from the low-lying and tightly bound " $1s$ " levels, the diamond crystal has two bands of available energy levels separated by an energy gap E_g wide, which contains no allowed energy levels for electrons to occupy. This gap is sometimes called a "forbidden band," since in a perfect crystal it contains no electron energy states.