



EiCoM
ELECTRICAL COMPUTER MECHATRONICS

www.elcom-hu.com



دوسية إلكم

تم اعدادها بواسطة:
نتالي الكايد

دوسية شرح لمادة:

الكترونيات 1

شرح مفصل للمادة
مضافاً إليها أسئلة سنوات

إرادة
ثقة
تغيير



EiCoM



EiCoM HU



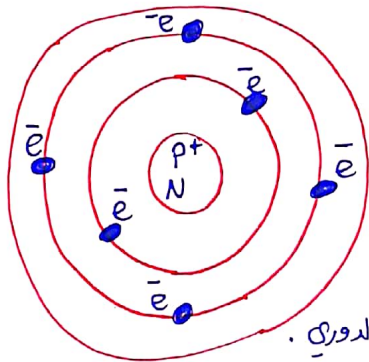
EiCoM

CHAPTER 1

* Semiconductor materials and diode.

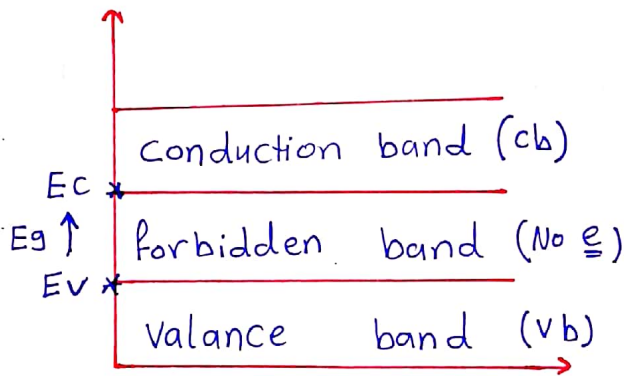
- سنتحدث في هذا الفصل عن أشباه الموصلات والدايود.
- ماهي أشباه الموصلات؟ وما هو الـدايود؟
- بدايةً سندرس أشباه الموصلات.

* كل مادة تتكون من عدد كبير من الذرات، وكل ذرة تتكون من نواة ومدارات خارجية تدور حول النواة، حيث أن النواة تحتوي نيوترونات متعادلة الشحنة وبروتونات موجبة الشحنة، كما أن المدارات حول النواة تحتوي على إلكترونات سالبة الشحنة كما يبين الشكل التالي:-



- * كلما زاد المدار، كلما زادت طاقة المدار.
- * كم يتسع كل مدار؟ (رقم المدار) * 2
- * المدار الأخير هو الذي يحدد موقع المادة من الجدول الدوري.
- * على سبيل المثال، المدار الرابع لطافته أعلى من المدار الثالث.
- * على سبيل المثال، يوجد في المدار الأخير خمسة إلكترونات، إذن العنصر موجود في المجموعة الخامسة على الجدول الدوري.

* الآن سنوضح نفس الفكرة لكن على [energy level diagram].



E_v :- Maximum energy level for e in valance band.

E_c :- Minimum energy level for e in conduction band.

E_g :- Bandgap energy required to move e from valance band to conduction band.

الفكرة كما تالي :

بكل ذرة يوجد مستويات الطاقة الثلاث التي تم ذكرها ، بحيث أن الالكترونات تكون صرة الحركة في (cb) ، وتكون مقيدة الحركة في (vb) ، بما أنها حركة الحركة في (cb) ، إذن هي تفقد جزء من طاقتها للحركة ، فالبتالي لها أقل مستوى طاقة. وبما أن الالكترونات في (vb) تكون مقيدة الحركة ، فهي تحافظ على طاقتها ، فلذلك تمتلك أعلى مستوى من الطاقة ، فحتما في حاجة أعلى حتى تنطلق ولا تبقى مقيدة . مع العلم أن (forbidden band) لا يحتوي إلكترونات .

$$E_c = E_v + E_g$$

وحدة القياس (ev)
electron volt

(cb) → minimum energy level
for electron.

(vb) → maximum energy level
for electron.

Materials

Conductors

موصلات

semiconductors

أشباه موصلات

en conductor

عوازل

Intrinsic semic

غير مشوب / نقى

extrinsic semic

مشوب / غير نقى

إعداد: نتالي الكايد

* Conductors

1. contain large number of e in (cb) .
2. they have large conductivity $\sigma (\Omega \cdot \text{cm})^{-1}$, or small resistivity $\rho (\Omega \cdot \text{cm})$, $\sigma = \frac{1}{\rho}$.
3. (v.b) and (c.b) are overlapped [No E_g , $E_g = 0$] .
4. for example , copper (cu) , for cu , $\rho = 10^{-6} \Omega \cdot \text{cm}$

توضيح :

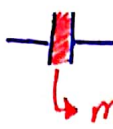
* الالكترونات جميعها موجودة على (cb) في حرارة الغرفة العادية ، فلا تحتاج طاقة (E_g) لنقلها من (vb) إلى (cb) ، لذلك $E_g = 0$.

* الموصلات ، يحنى موصليتها عالية ومقاوميتها قليلة ، لذلك مرور التيار فيها سريع .

* من أفضل أنواع الموصلات ، النحاس لأنه موجود بكثرة في الطبيعة ، ودرجة نقاوته عالية وتكلفته قليلة وموصلته عالية .

* enconductor [insulators] .


1. all e are in (vb) .
2. they require $E_g : (3 \rightarrow 6) \text{ ev}$. to move e from (vb) to (cb) .
3. have very high ρ and very small σ .
4. for example , mica , used in capacitor .

* تُستخدم (mica) في العوازل ذو الهفيميتين الفوازيتين .
 mica .

* [موصليّة] conductivity σ :

* [مقاوميّة] resistivity ρ :

* Semi conductors :

1. group 4 materials such as silicon (Si) , germanium (Ge) .
2. $E_g \approx 1 \text{ eV}$, $E_g (\text{Si}) = 1.1 \text{ eV}$, $E_g (\text{Ge}) = 0.66 \text{ eV}$.
3. the electrical characteristics can be greatly change by doping .
 adding atoms from group (3) or (5) and produce doped semi conductors .
4. (ρ and σ) level are in between conductor and insulator , $\rho (\text{Si}) = 50000 \Omega \cdot \text{cm}$, $\rho (\text{Ge}) = 50 \Omega \cdot \text{cm}$

توضيح !! :

أشباه الموصلات هي مواد وسيطة بين الموصلات والعوازل ، موصليتهم ومقاوميتهم متوسطة بينهما ، لديهم خاصية تُسمى التشويب ، حيث نضيف عليهم ذرات من مجموعة ثلاثية أو خماسية لتغير من خصائصهم الكهربائيّة لاستخدامهم في الأجهزة ، وأقلّة عليهم السيليكون والجرمانيوم .

semi conductors

Intrinsic semic
[Pure semic]

extrinsic semic
[dopped semic]

N-type

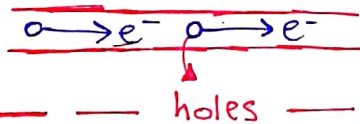
يحتوي عدد كبير من الالكترونات
excess number of e

P-type

يحتوي عدد كبير من الهولات
excess number of
holes

* ماهي الهولات؟ (holes) ؟

نعلم ان التيار الكهربائي ينشأ عن حركة الالكترونات داخل الموصل ، ف عندما يتحرك
الالكترون عند مكانه يترك (hole) ، له نفس شحنة الإلكترون لكن موجبة ، وتساوي
 $+1.6 \times 10^{-19}$



* Intrinsic semic :

- ① No impurities , group 3 or 5 .
- ② AT $T=0$ kelven , all e are bounded and have lowset energy level , No free e , so semic at $T=0$ kelven as an insulator .

فهمة بالامتكان .

③ For $T > 0$ kelven, some e^- gain enough energy that is bigger than E_g , which break the bounds and being free leaving positive particles called holes.

④ At any temperature, number of free e^- equal number of generated holes and call "Intrinsic carrier concentration" $[n_i]$.

* توفيق نا :

* أشباه الموصلات النقية (الغير مشوبة)، عند درجة حرارة صفر كلفن تكون الإلكترونات مقيّدة الحركة، لذلك أشباه الموصلات في هذه الحالة تشبه العازل.

* عند رفع درجة الحرارة، تأخذ الإلكترونات قدر كافي من الطاقة قيمته أعلى من E_g ، تمكنه من كسر الرابطة لينطلق من مكانه تاركاً (hole) سحنة موجبة وبجانب اتجاهه.

* تستقر حركة الإلكترونات إلى أن يصل عدد الإلكترونات يساوي عدد الفولتات، وهذا يسمى "Intrinsic carrier concentration"، ويرمز له (n_i) .

$$* n_i = B \cdot T^{3/2} \cdot e^{\frac{-E_g}{2kT}}$$

وحدة القياس: $\frac{\# \text{ num}}{\text{cm}^3}$

* n_i = number of e^- = number of holes.

* B : coefficient constant related to a metal $\left[\frac{\text{K}^{-3/2}}{\text{cm}^3} \right]$

T : Temperature in kelven (K).

E_g : bandgap energy (eV).

K : Boltzmann's constant $(86 \cdot 10^{-6}) \frac{\text{eV}}{\text{K}}$.

إعداد: نتالي الكايد

example :- calculate e and hole concentration

for Si at $T = 300\text{K}$, given $E_g = 1.1\text{eV}$
 $k = 86 * 10^{-6} \frac{\text{eV}}{\text{K}}$, $B = 5.23 * 10^{15} \text{cm}^{-3} \cdot \text{K}^{-3/2}$.

الحل :

$$n_i = B \cdot T^{3/2} \cdot e^{-E_g/2KT}$$

$$= (5.23 * 10^{15}) (300)^{3/2} * 1.6 * 10^{-19} * e^{(-1.1/2 * 86 * 10^{-6} * 300)}$$

$$= 1.5 * 10^{10} \text{cm}^{-3}$$

هاد الرقم معناه إنه كل اسم من السيليكون ، في درجة حرارة الغرفة بيحتوي على $1.5 * 10^{10}$ إلكترون وهول .

* نستنتج أنه كلما زادت تركيز الإلكترونات أو بعض آخر ، كلما زاد تركيز الهولت ، ستزداد الموصلية . وشرحنا ذلك سابقاً حيث قلنا أن التيار ينشأ من حركة الإلكترونات داخل الموصل ، فكلما كان تركيز الإلكترونات أعلى ، يعني مرور التيار أكثر ويعني أكثر موصلية .

* to increase number of e and holes , we have to use dopping process and produce dopped semic material called "dopped semic" or "extrinsic semic" .

الآن عندي شبه موصل تقري ، فيه عدد الإلكترونات يساوي عدد الهولت ، لكن أريد زيادة عدد الإلكترونات أكثر من الهولت أو العكس فماذا أفعل ؟ نفيف عليه ذرات من مجموعة نحاسية لزيادة الإلكترونات أو نفيف ذرات من مجموعة ثلاثية لزيادة عدد الهولت وهذه العملية تسمى [التشويب] .

* N-type semic :

- ① Pure semic + group (5) atoms , such as Phosphur.
- ② it's electrically nutral.
- ③ it has an excess of e^- .
- ④ Phosphur (P) atoms are called Donnar atom.
- ⑤ e^- are majority carrier. [حاملات الألكترونية]
- ⑥ holes are minority carrier. [حاملات الألوحة]
- ⑦ Phosphur atoms concentration (N_d).

توضيح :
شبه موصل نقى

نمنا بإضافة ذرات خماسية عليه يتحول إلى شبه موصل مشوب وهذه الطريقة تسمى (N-type) ، حيث يزيد عدد الألكترونيات فتصبح أكثر من عدد الألوحة ، ومثال عليه ذرات الفسفور ، والتي تسمى الذرات الواهبة. وتركيز الذرات الواهبة هو (N_d) .

* P-type semic :

- ① Pure semic + group (3) atoms , such as Boron (B).
- ② it contains as excess number of holes.
- ③ maj . carriers \rightarrow holes.
- ④ min . carriers $\rightarrow e^-$.
- ⑤ Boron atoms are called accept atom. الذرات القابلة
- ⑥ Boron atoms concentration (N_A).

* in thermal equilibrium

$$\text{num}(e^-) = \text{num}(\text{holes}) = n_i$$

$$n_o = p_o = n_i$$

$$n_o * p_o = (n_i)^2$$

* $(n_o, p_o) \rightarrow e^-$ and h^- concent.

* in n-type :

$N_d \gg n_i$, so e^- conc $\approx N_d$

$$N_d * p_o = (n_i)^2$$

$$p_o (\text{holes conc}) = \frac{n_i^2}{N_d}$$

* in p-type :

$N_A \gg n_i$, so h^- conc $\approx N_A$

$$n_o * N_A = n_i^2$$

$$n_o (e^- \text{ conc}) = \frac{n_i^2}{N_A}$$

example: pure (Si) is doped with phosphor atoms at a rate of $10^{16}/\text{cm}^3$ at room temp, given $n_i = 1.5 * 10^{10}/\text{cm}^3$, identify the resulted material indicating maj and min. carrier and their concentration?

الكله : * سيليكون تم تشويبه بفوسفور
إذنت 6 هو N-type semic

Maj. carrier $\rightarrow e^-$ *

min. carrier \rightarrow holes.

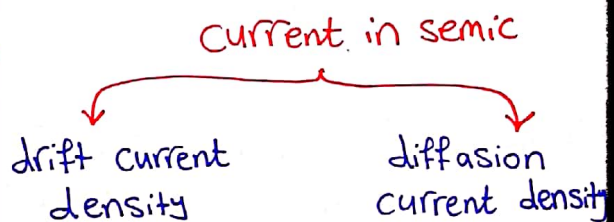
$$e^- \text{ conc} = 10^{16}/\text{cm}^3 = N_d$$

$$h^- \text{ conc} = \frac{(n_i)^2}{N_d}$$

$$= \frac{(1.5 * 10^{10})^2}{10^{16}}$$

$$= 2.25 * 10^4 /\text{cm}^3$$

* Current in semic : movement of carrier.



*** drift current density (A/cm^2)**

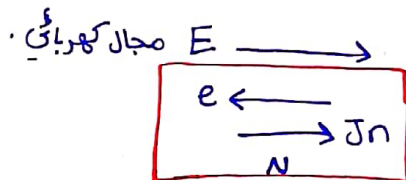
movement of carriers due to applying an - E field.

* نحن بتسليط مجال كهربائي على بطارية باتجاه معين ، ستتحرك الـ (carrier) من منطقة التركيز العالي إلى منطقة التركيز القليل
 لكن ما هي الـ (carrier) ؟

الـ (carrier) تشمل الالكترونات والحوالات لذلك سندرس كل منهم على حدة .

III For e^- :

نحن بتسليط مجال كهربائي باتجاه معين ، سيؤثر على الالكترونات ، وبما أنها سالبة الشحنة إذن ستتحرك بعكس اتجاه التيار .



* دائماً (J_n) عكس اتجاه حركة الالكترونات ، ونفس اتجاه حركة الـ (holes) .

* لاحظ أنه N-type ، لأنه عدد الالكترونات أكثر من الحوالات .

$J_n = e \cdot \mu_n \cdot n \cdot E$ (A/cm^2)

J_n : e^- drift current density

n : e^- concentration ($\frac{\#}{cm^3}$)

μ_n : e^- mobility ($\frac{V}{cm}$) .

e : e^- charge (كولوم) .

E : electric field .

اشتقاه الوحدة $\frac{A}{cm^2}$

$$J_n = C \cdot \frac{\#}{cm^3} \cdot \frac{cm^2}{V \cdot s} \cdot \frac{V}{cm}$$

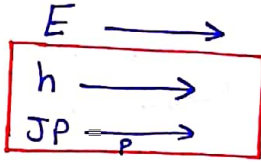
تذكر أن $\frac{C}{s} = \frac{e}{s}$ أجب

$$\therefore \frac{C}{s \cdot cm^2} = A/cm^2 .$$

* if cross sectional area of semic A is given , then $I = J_n \cdot A$ (Amp)

* for holes :

نَحْنَا بتسليط مجال كهربائي باتجاه معين ، سيؤثر على الهولت ، وبما أنها موجبة الشحنة ستتحرك بنفس الاتجاه .



$$J_p = e \cdot p \cdot \mu_p \cdot E \quad (\text{A/cm}^2)$$

* drift current density is in the direction of electric field.

* drift current density = $J_n + J_p$

$$* = J_n + J_p$$

$$= (e \cdot n \cdot \mu_n + e \cdot p \cdot \mu_p) E$$

عكس المقاومة يعني الموصلية

$$\therefore J = \sigma \cdot E$$

$$\therefore J = \frac{1}{\rho} \cdot E$$

$$\therefore \sigma = e \cdot n \cdot \mu_n + e \cdot p \cdot \mu_p$$

example :- calculate drift current in a (Si) material with $\mu_p = 450 \text{ (cm}^2/\text{vs)}$, $\mu_n = 1350 \text{ (cm}^2/\text{vs)}$, $N_d = 4 \times 10^{16} / \text{cm}^3$, given $e = 1.6 \times 10^{-19}$, $E = 100 \text{ v/cm}$, $n_i = 1.5 \times 10^{10} / \text{cm}^3$.

① Identify material type, maj and min. carrier ?

② calculate σ and ρ for this material ?

③ calculate J and I , given cross-sectional area of semic = ,002 cm^2 ?

الخطوة :

□ N-type , Maj. carrier $\rightarrow e$
min. carrier $\rightarrow h$

* عرفنا N_d في N-type N_d هي n محطين (Nd).

$$n = N_d = 4 \times 10^{16}$$

$$p = \frac{(n_i)^2}{N_d} = \frac{2.25 \times 10^{20}}{4 \times 10^{16}}$$

$$p = 2.5 \times 10^3 / \text{cm}^3$$

$$\sigma = e \cdot n \cdot \mu_n + e \cdot p \cdot \mu_p$$

بما أنه N-type ، إذن ستكون قيمة e هنا
تساوي صفر أو قليلة جداً .
لذا نرى :

$$\begin{aligned} \sigma &\approx e \cdot n \cdot \mu_n \\ &= 1.6 \cdot 10^{-19} \cdot 10^{16} \cdot 1350 \cdot 9 \\ \sigma &= 19.4 \text{ } (\Omega \cdot \text{cm})^{-1} \end{aligned}$$

$$\rho = \frac{1}{\sigma} = \frac{1}{19.4} = 0.052 \text{ } (\Omega \cdot \text{cm})$$

$$\begin{aligned} J &= \sigma \cdot E \\ &= 19.4 \cdot 100 \\ J &= 1940 \text{ A/cm}^2 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} I &= J \cdot \text{Area} \\ &= 19.40 \cdot 1002 \\ &= 3.88 \text{ Amp} \end{aligned}$$

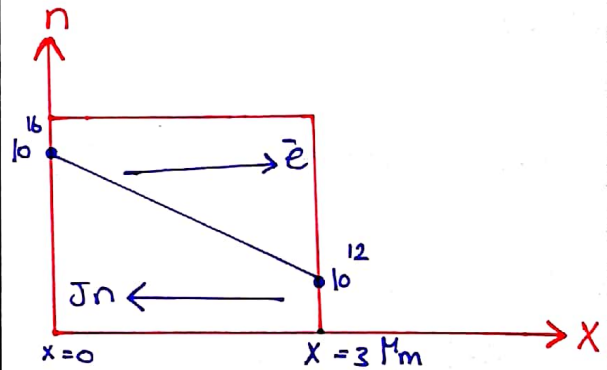
* يمكن بالسؤال يعطى N_A بدل N_d
فبصير p-type .

* Diffusion current density:

Movement of carriers due to different in carrier concentration where carriers move from high-concent region to low-concent region

* هنا سوف تتحرك ال (carrier) من منطقة التركيز العالي إلى منطقة التركيز الأقل ، لكن ما هي ال (carrier) ؟

* for e :



يوجد في الرسة تركيز عالي مقداره 10^{16} وتركيز قليل مقداره 10^{12} ، ستنتقل الالكترونات من منطقة التركيز العالي إلى منطقة التركيز القليل ، كما في الاتجاه الموضح في الشكل ولما أنها سالبة الشحنة ، إذن فإن اتجاه J_n عكس اتجاه حركة الالكترونات كما موضح في الشكل .

$$* \quad \bar{J}_n = e \cdot D_n \cdot \frac{dn}{dx} \quad A/cm^2$$

\bar{J}_n : elec. diff. current density

e : electron charge.

D_n : electron diffusion coeff. -

$\frac{dn}{dx}$: gradient of n density ($\frac{1}{cm^4}$)
الميل

الشتقاق الوحدة :-

$$\bar{J}_n = C \cdot \frac{cm^2}{s} \cdot \frac{1}{cm^4} = \frac{A}{cm^2}$$

= density .

* المربع المميز الذي في القانون :-

- تضع إشارة (+) اذا كان حركة (\bar{J}_n) نحو (+x-axis).

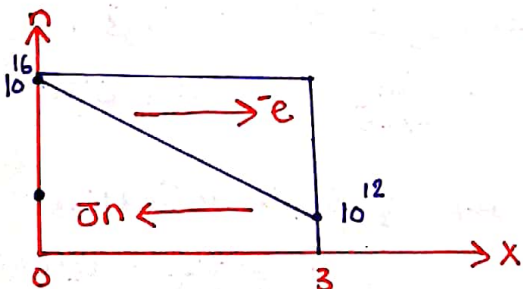
- تضع إشارة (-) اذا كان حركة (\bar{J}_n) نحو (-x-axis).

* كلما زاد الميل $(\frac{dn}{dx})$ كانت قيمة (\bar{J}_n) أعلى.

example :- given $D_n = 30 \text{ cm}^2/s$

$n = 10^{16} \rightarrow x = 0 \text{ Mm}$, $n = 10^{12} \rightarrow x = 3 \text{ Mm}$

$e = 1.6 \times 10^{-19}$, find \bar{J}_n ?



الحل :

$$\bar{J}_n = e \cdot D_n \cdot \frac{dn}{dx}$$

$$= (1.6 \times 10^{-19}) * (30) * \left(\frac{10^{12} - 10^{16}}{3 - 0} \right)$$

$$= +160 \text{ A/cm}^2$$

تكون حركة الإلكترونات نحو الموجب ، إذن (\bar{J}_n) نحو اليمين ، لذلك تضع سالب في القانون .

ملاحظات :

* اذا كتب في السؤال uniform doped

يعني (semic) متساوي بانتظام ، فإن قيمة

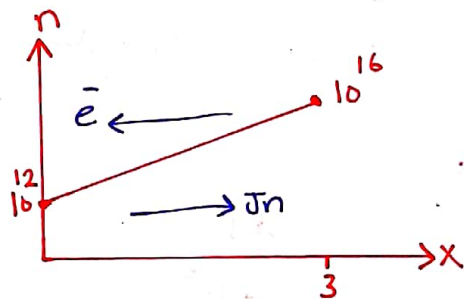
D_n تساوي صفر ، ومنها $(\bar{J}_n = 0)$

* احتمال وارد وضعيف إنه يعطيني

في السؤال (n) بدلالة (x) ، المفروض

أشتق $\frac{dn}{dx}$ ، ثم أعوض في القانون

ولم أجد مثال على ذلك .



$$\bar{J}_n = e \cdot D_n \cdot \left(\frac{10^{12} - 10^{16}}{0 - 3} \right)$$

*** for holes :**

سوف تتحرك الهولت من منطقة التركيز العالي إلى منطقة التركيز القليل ، وبما أنها موجبة الشحنة ، إذن سيكون (J_p) بنفس اتجاه حركتها .
 فإذا تحركت نحو اليمين نعوض في القانون (+) .
 وإذا تحركت نحو اليسار نعوض في القانون (-) .

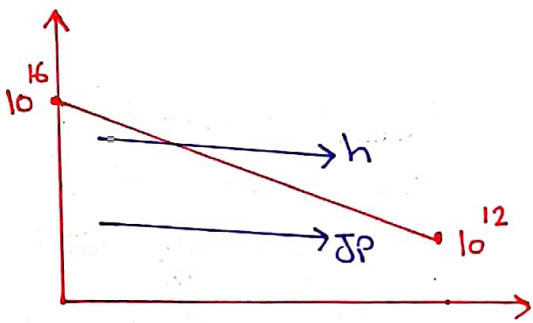
$$* J_p = e \cdot D_p \cdot \frac{dp}{dx} \quad (A/cm^2)$$

J_p : hole . diff . current .

D_p : hole . diff . coefficient .

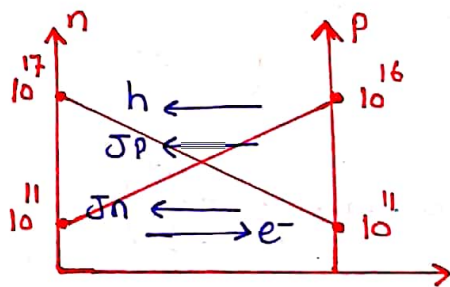
$\frac{dp}{dx}$: gradient of hole concent .

*** example :**



* ستتحرك الهولت نحو اليمين كما موضح في الشكل ، وكذلك J_p

*** example :**



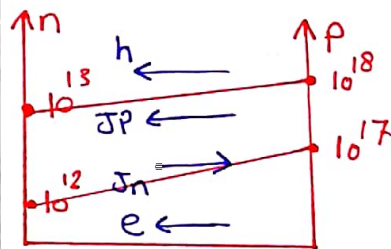
الحل :

نبدأ عند المحور (n) ، نلاحظ أن الالكترونات ستتتحرك من منطقة التركيز العالي إلى منطقة التركيز الأقل ، فحركة الالكترونات نحو اليمين ، إذن حركة (J_n) نحو اليسار .
 ثم ننظر إلى المحور (p) ، نلاحظ حركة الهولت من منطقة التركيز العالي إلى منطقة التركيز الأقل ، فحركة الهولت إلى اليسار ، إذن حركة (J_p) أيضاً إلى اليسار .

∴ Total diff. current = J

$$J = -(J_p + J_n)$$

*** example :**



$$J = J_n - J_p$$

ملاحظة :-

لو تحركنا من النقطة صفر إلى النقطة (-3)

، فإن الميل كالتالي : $\frac{dn}{-3-0}$

وإذا تحركنا من سالب 3 إلى صفر ، فإن

الميل = $\frac{dn}{0-(-3)}$

* الآن سنبدأ بموضوع الدايود ، لكن سنهجد
 له ، أولاً سنتحدث عن [PN-Junction].

* **PN-Junction** : is boundary between two types of semiconductor , P-type and N-type.

إذن هو عبارة عن فاصل يفصل بين نوعين من أشباه الموصلات وقد تحدثنا عنهم مسبقاً
 وهما (P-type) و (N-type)



P-N Junction

هذا الجزء مشوب
 بذرّات ثلاثية .

هذا الجزء مشوب
 بذرّات خماسية .

يوجد ثلاثة أنواع من ال (Junction) :

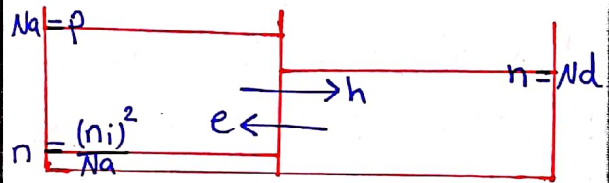
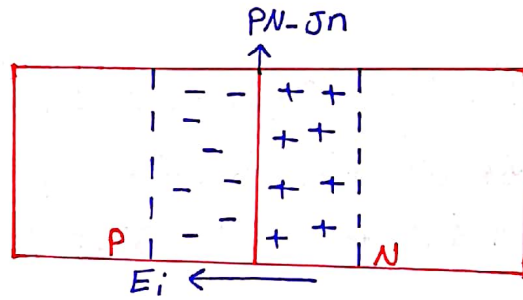
- 1 No bias (No external voltage)
- 2 Reverse bias .
- 3 forward bias .

* أول تطبيق على ال (Jn) هو الدايود .

1 No Bias (No external V).

عبارة عن (PN-JN) غير مربوط عليه بطارية خارجية .

applying DC voltage to electronic device to make it work in a certain way .



* **بدنا نفهم ما نحفظ** !!

ننظر إلى ال (Jn) ، فهو مكون من نوعين هما (P) و (N) .

نعلم سابقاً أنّ (N-type) تحتوي إلكترونات وهولات ، لكن أيّ من حاملات الأغلبية هي الإلكترونات وحاملات الأقلية هي هولت .

ونعلم مسبقاً أنّ (P-type) تحتوي الفلّس أيّ حاملات الأغلبية هي هولت وحاملات الأقلية الإلكترونات .

إعداد : نتالي الكاير

وذكرنا سابقاً أن الاكترونات والهولات تتحرك من منطقة التركيز العالي إلى منطقة التركيز

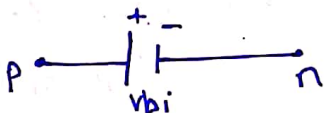
القليل ، فتتحرك الاكترونات من منطقة التركيز العالي وهي (N) إلى منطقة التركيز الأقل وهي (P) ، وطبعاً ذكرنا أن الاكترونات عندما تتحرك تترك مكانها أيونات موجبة . كما موضح في الشكل .

ونفس الشيء تتحرك الهولات من منطقة التركيز العالي (P) إلى منطقة التركيز القليل (N) ، وتترك مكانها أيونات سالبة ، كما موضح في الشكل .

هذه العملية تنتج مجال كهربائي داخلي (E_i) ، وطبعاً نعرف أن المجال الكهربائي اتجاهه من القطب الموجب إلى السالب ، كما موضح في الرسم .

وهذه المنطقة صارت عبارة عن [منطقة متأينة] أو [منطقة نفوس] depletion region يعني ما يحتوي أي (carrier) سواء الاكترونات أو هولات ، هي بسا فيها أيونات .

وال (J_n) . بهي الحالة يتصرف كبطارية . مورها اسمه (V_{bi}) ، بتعتمد على درجة الحرارة .



$$* V_{bi} = \frac{kT}{e} \ln \frac{N_a \cdot N_d}{(n_i)^2}$$

V_{bi} : built in voltage .
 K : Boltz man's constant .
 T : temp (Kelven) .
 N_a , N_d : h + e concent .
 n_i : intrinsic carrier concent

$$* \frac{kT}{e} = V_T$$

V_T : thermal voltage .

$$V_T = \frac{86 * 10^{-6}}{e} (300)$$

$$\approx 26 \text{ mV (at room temp)}$$

* مهم :-

لما نحوض في القانون ، ما بنحوض قيمة (e) ، لأنها يتم اختصارها فممن الهولات

$$V_T = \frac{k \cdot T}{e} = \frac{eV \cdot k}{e} = V$$

example : calculate (V_{bi}) for a 2 Reverse-bias Pn-Jn.

PN-Jn , with $N_a = 10^{16}/\text{cm}^3$,
 $N_d = 10^{17}/\text{cm}^3$, at room temp
 (300 K) , $n_i = 1.5 * 10^{10}/\text{cm}^3$,
 given : $V_T = 26 \text{ mV}$?

الحل : $V_{bi} = \frac{K T}{e} \ln \frac{N_a \cdot N_d}{(n_i)^2}$

$$= 0.026 \ln \frac{(10^{16})(10^{17})}{(1.5 * 10^{10})^2}$$

$$= 0.757 \text{ (V)}$$

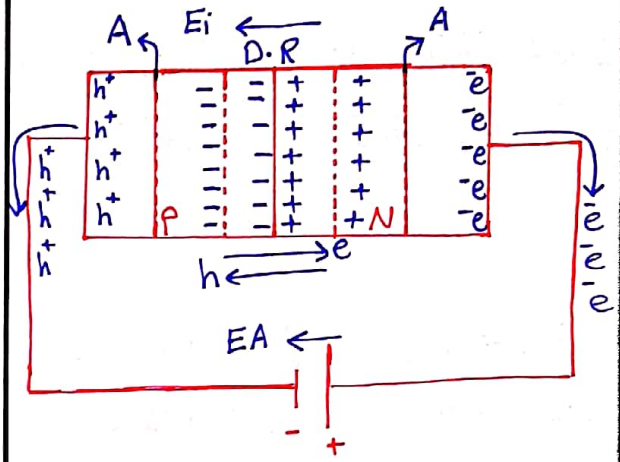
مهم جداً :

* الفولتميتر ما رز بقدر صاى القراءة
 فهى (not measurable) ، شو السبب ؟
 لأنه رز يهين [contact potential] ويكنسلوا
 (V_{bi}) ، دلأن مقاومة الفولتميتر تؤول للمالانجاية .

* لو ريلنا مقاومة مع (V_{bi}) ما رز يعر تيار .

* نستنتج أن (PN-Jn) بدون بطارية خارجية
 رز يتصرف كبطارية جهدها (V_{bi}) .

* التي لا تُقرأ (الفولتية) built in voltage



شو اللي حمار بالزبط ؟

بغرف إنه (P-type) فيه حاملات الاغلبية هي
 الholes ، وحاملات الاقلية هي الالكترونات .
 وآن (N-type) فيه حاملات الاغلبية هي
 الالكترونات ، وحاملات الاقلية هي الholes .

فُنا بشبك بطارية خارجية ، قطبها الموجب قريب
 من (N-type) ، وقطبها السالب قريب من
 (P-type)

بما انه الالكترونات مثل الاغلبية في (N)

وتنفس الوقت هي قريبة على القطب الموجب

اذن ستجذب اليه [سالب وموجب - تجاذب]

وتنفس الشئ يحدث بالنسبة للholes الموجودة

في (P) ، ستجذب نحو القطب السالب في البطارية

[مثل ما موضح على الرسم]

إعدادو : نتالي الكايد

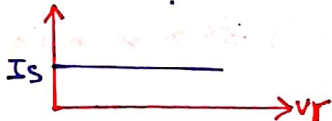
طبعاً كل الإلكترون تحرك ، ترك مكانه أيون موجب
 وكل هول تحرك ، ترك مكانه أيون سالب .
 لهذا السبب عندي منطقة متأينة [نفوس] .
 وسبب مجال كهربائي داخلي (E_i) ينتقل من الموجب
 للسالب .

وفي عندي مجال كهربائي خارجي (E_A) خاص
 بالبطارية ، وينتقل من القطب الموجب للقطب السالب .
 وبما إنه المجالين بنفس الاتجاه يعني بقدر
 مجموعهم $E_R = E_A + E_i$

الآن مشكلتي مع حاملات الأقلية التي بقوا على
 (N) و (P) وهم ؛ الهولونات على (N) والالكترونات
 على (P) ، كل منهم سيتناقد مع القطب القريب
 منه .

الالكترونات تتناقد مع القطب السالب ، والهولونات
 تتناقد مع القطب الموجب ، فتندفع لـ (type)
 الآخر كما حوِّض في الرسمة ، لهذا السبب
 مع يسبب تيار قليل جداً اسمه (I_s)
 اتجاهه من (N) إلى (P) ناشئ عن
 حاملات الأقلية ، لأنه يجب أن يكون بنفس
 اتجاه المجال والهولونات وبالعكس اتجاه الالكترونات .

(I_s) تبقى قيمته ثابتة بغض النظر عن (V_R)



لن يتكون تيار تسببه حاملات الأقلية .
 فقط تيار تسببه حاملات الأقلية تقريباً قيمته
 (10⁻¹⁴ → 10⁻¹²) A For (Si)

هذا التيار اسمه [reverse saturation current]

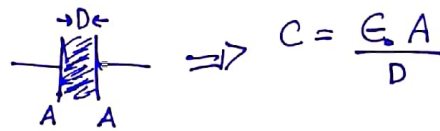
يعتمد هذا التيار على درجة الحرارة ، فضلاً
 تتضاعف قيمته كل ما ترتفع درجة الحرارة (5°C)

$$I_{S_2} = I_{S_1} (2)^{\frac{\Delta T}{5}}$$

Depletion region \propto V_R

بعد حدوث كل العملية ، يتح (A) المشار إليه
 في الرسمة ، هذا لوح موصل يمكن استعماله
 في صناعة المواسع ذو اللوحيين المتوازيين .

كما زادت منطقة التآين (D) تقل قيمة المواسع
 (C) ، وقيمة المواسع تناسب عكسياً مع (V_R)



$$C = \frac{\epsilon_0 A}{D}$$

يستخدم (reverse bias pn-jn)
 لصناعة المواسع ذو اللوحيين المتوازيين .

the rev. bias can be used as
 voltage - variable cap called
 Junction cap and is given
 by :-

$$C_j = \frac{C_{j0}}{\sqrt{1 + \frac{V_R}{V_{bi}}}} \quad (\text{PF})$$

بيكو فايد

C_j : Junction cap.

C_{j0} : Zero bias cap
(C_j when $V_R = 0$).

V_{bi} : built in voltage.

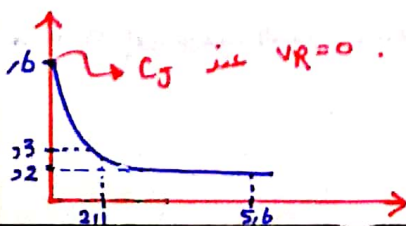
V_R : rev. voltage.



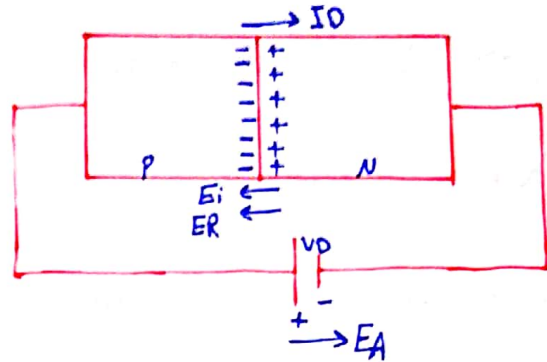
example: $V_{bi} = 0.7$
 $V_{R1} = 2.1$
 $V_{R2} = 5.6$
 $C_{j0} = 16 \times 10^{-12}$
 $C_j = ?$ and draw it.

$$C_{j1} = \frac{16 \times 10^{-12}}{\sqrt{1 + \frac{2.1}{0.7}}} = 13 \text{ (PF)}$$

$$C_{j2} = \frac{16 \times 10^{-12}}{\sqrt{1 + \frac{5.6}{0.7}}} = 12 \text{ (PF)}$$



3 Forward-biased pn-jn.



يوجد تفسيرين للعملية :

① حاملات الألكترونات في (N) هي الاكترونات

وهي سالبة تتناثر مع قطب البطارية السالب القريب منها ، فتنتج عن عبور الفاصل للجهة الأخرى ، كذلك الهولت وهي حاملات الألكترونات في (P) أيضاً تتناثر مع القطب الموجب للبطارية فتنتج عن عبور الفاصل للجهة الأخرى ، أن فيها يترك كلانه أيونات ، فينشأ تيار كهربائي اتجاهه من (p → n) تسببه حاملات الألكترونات يسمن هذا التيار (I_D) ويعتمد على جهد البطارية (V_D) ، ورتبطاً معه بعلاقة أسية .

② عند ربط بطارية خارجية أي أننا قمنا

بتسليط مجال كهربائي خارجي (E_A) ، اتجاهه لعكس اتجاه المجال الداخلي (E_i) ، حيث $E_R = E_i - E_A$ ، ثم (E_R) يولد قوة أقل من قوة (diffusion) ، الأخر الذي Force

يسمح بمرور حاملات الأثرية، فننتقل الإلكترونات مع (P ← N) ، و تنتقل الاولات من (N ← P) السبب الذي من خلاله يتج تيار اسمه (ID).

$$* ER = Ei - EA$$

$$* ID = Is e^{VD/nVT} \quad (mA)$$

ID : F.w current .

IS : reverse saturation current.

VD : Forward voltage .

$$n = 1 \leq n \leq 2$$

if $n=1 \rightarrow$ for high current level.

$n=2 \rightarrow$ for low current level.

V_T : thermal voltage . (0,026) at R.T

ما هي n ؟

عندما تنتقل الإلكترونات من (P ← n) والاولات من (n ← P) ، تحدث فقدان لجزء منها [خسارة] فإذا كانت مقدار الخسارة كبيرة نأخذها بعين الاعتبار ، وإذا كانت مقدار الخسارة قليلة لا نقيم لها .

مثال توضيحي :

لو كانت قيمة التيار (1000) وكانت مقدار الخسارة

(10) ، هذه القيمة لا تؤثر كثيرا فنحوضها $n=1$.

ولو كانت قيمة التيار (100) وكانت مقدار الخسارة

(10) ، هذه القيمة تؤثر فنحوضها $n=2$.

* if VD is (tve) $\rightarrow e^{VD/nVT} \gg 1$

$$* ID = Is \cdot e^{VD/nVT}$$

* if VD is (-ve) $\rightarrow e^{VD/nVT} \ll 1$

$$* ID \approx -Is$$

* example : a (Si) pn-jn has $Is = 10^{-14}$, caculate ID for

- ① $VD = ,7V$ ② $VD = -,7V$
 given $n=1$, $VT = ,026$.

الحل :

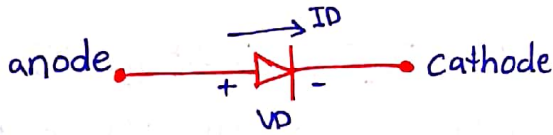
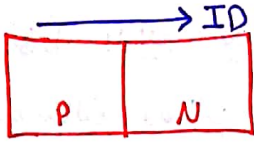
$$\begin{aligned} \textcircled{1} ID &= Is e^{VD/nVT} \\ &= 10^{-14} e^{,7 / ,026} \\ &= 4,93 \text{ mA} . \end{aligned}$$

$$\textcircled{2} ID = -Is = -10^{-14}$$

انتهى ...

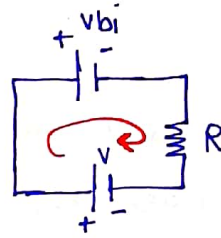
* ننتبه إلى إقطاب البطارية الخارجية لكل نوع .
 * ننتبه إلى نوعية التيار (حاملات زلية / أكثرية).

* PN- Junction Diode.

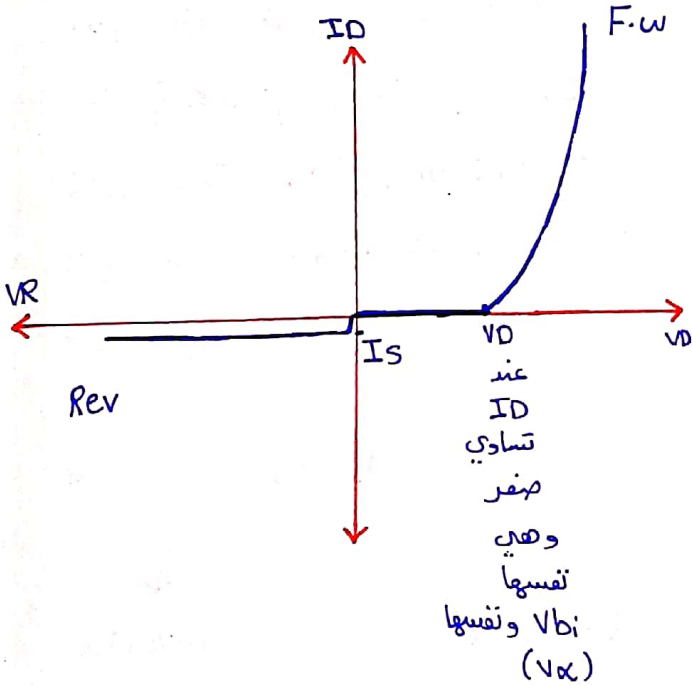


* حتى يمر تيار (ID) ، يجب أن تكون قيمة (VD) أكبر من (Vbi).

* نلاحظ على الرسم أن قيمة التيار صفر والسبب أن الفولتية على الديود أقل من (Vbi).



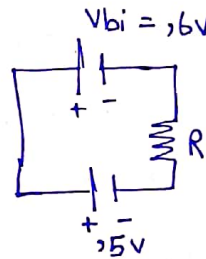
* Diode V-I Characteristics:



$$-V + V_{bi} + I_D \cdot R = 0$$

$$I_D = \frac{V - V_{bi}}{R}$$

* قيمة (V) يجب أن تكون أكبر من (Vbi) حتى يمر تيار (ID)

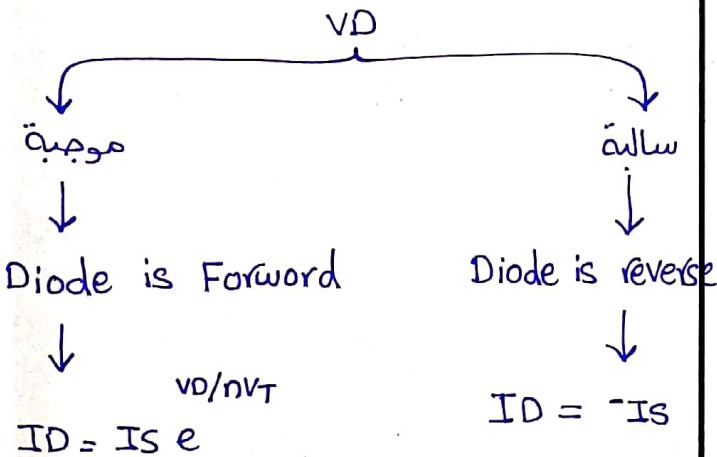


$$I_D = \frac{V - V_{bi}}{R} = \frac{5 - 6}{R} = \text{عدد سالب}$$

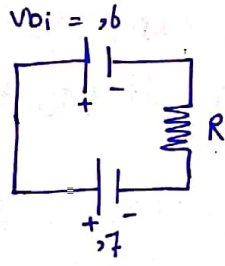
$$I_D < 0$$

لا يوجد تيار سالب ، إذن $I_D = 0$ فتصبح (open circuit)

نستج أن الديود نوعه فورود ، لأن قيمة VD موجبة ، لكن (off) لأن قيمة التيار صفر .



إعداد: نتالي الكايد



$$I_D = \frac{v_b - v_f}{R} = \text{عدد موجب}$$

$$I_D > 0$$

* هذا الدايود خورورود ، لأن قيمة v_D موجبة (يعني القطب الموجب مربوط الأتود والقطب السالب مع الكاثود) ، وأيضاً هو (ON) لأن قيمة التيار موجبة.

[الملخص]

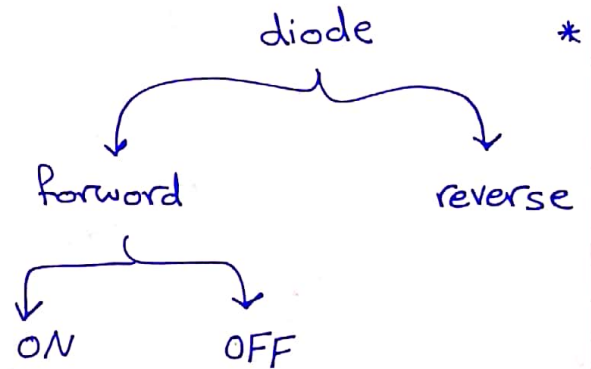
* أحد تطبيقات ال (PN-Junction) هي الدايود والدايود له طرفان واحد اسمه (anode) والثاني اسمه (cathode) ، حيث أن الأتود موجود على جهة (P) وقيمته موجبة ، والكاثود موجود على جهة (N) وقيمته سالبة. لأنه معروف أن الإلكترونات هي حاملات الأغلبية على (N) وهي سالبة ، وأن الهولات هي حاملات الأغلبية على (P) وهي موجبة .

* الآن نريد أن نحدد اذا كان الدايود خورورود أو ريقيرس ، فننظر على الأقطاب ، اذا كانت القطب الموجب للبطارية قريب من الأتود والقطب السالب قريب من الكاثود ، فهذا الدايود يقتر خورورود [موجب مع موجب و سالب مع سالب]

* أما إذا كان القطب الموجب قريب من الكاثود والقطب السالب قريب من الأتود ، فهذا الدايود يقتر ريقيرس (موجب مع سالب و سالب مع موجب) .

* الآن نريد أن نحسب قيمة (I_D) وهو التيار الذي يمر عبر الدايود فإذا كان الدايود نوعه ريقيرس ستكون $I_D = -I_s$ ، وإذا كان الدايود نوعه خورورود فهناك احتمالان ،

إما $I_D < 0$ وإما $I_D > 0$.
إذا كانت v_D أكبر من v_{bi} سيكون التيار موجب ، وإذا كان العكس سيكون قيمته سالبة .

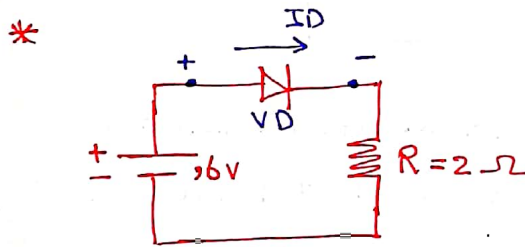
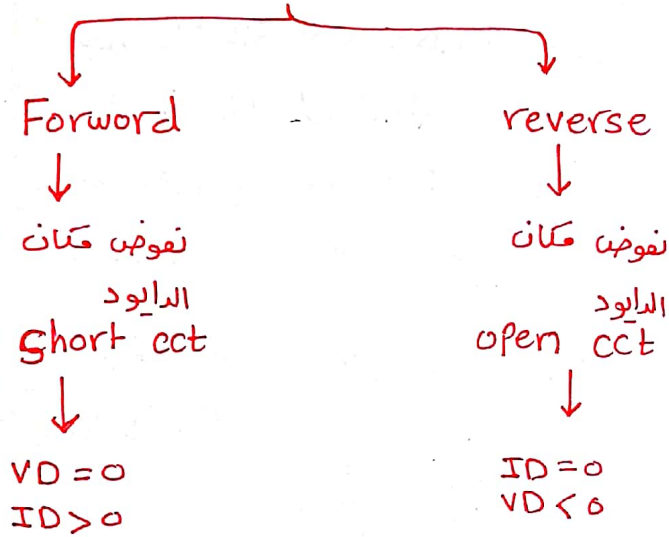


* الآن سنتحدث عن :-

Diode model :-

- (1) ideal diode.
- (2) real diode.

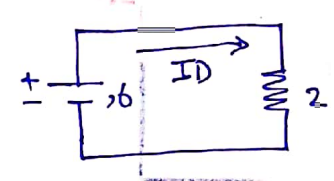
1 ideal diode.



خطوات الحل :-

- ① بما إنه قطب البطارية الموجب قريب من الأنود الموجب وقطب البطارية السالب قريب من الكاثود السالب [موجب مع موجب وسالب مع سالب] ، فهذا الدايد فور وورد .
- ② مطلوب أن نحل على (ideal diode) فننوض مكان الدايد بشورت سيركت .

الحل :



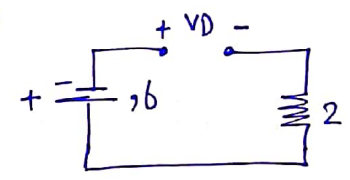
$V_D = 0$
 $I_D = \frac{6}{2} = 3 \text{ mA}$

*

خطوات الحل :

- ① بما أن القطب السالب للبطارية قريب من الأنود الموجب ، والقطب الموجب للبطارية قريب من الكاثود السالب ، فهذا الدايد ريفرس (ideal diode) مطلوب أن نحل على (ideal diode) فننوض مكان الدايد ب (open cct)

الحل :

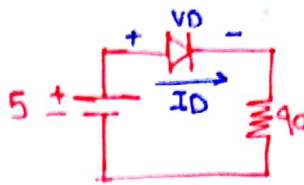


$I_D = 0$
 $V_D = -6$
 $6 + V_D + 2(I_D) = 0$
 $6 + V_D + 0 = 0$
 $V_D = -6$

* Ideal diode characteristic:



* example:

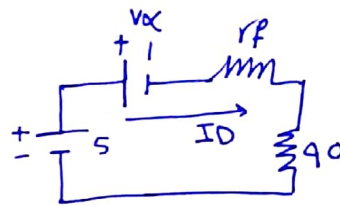


$V\alpha = 0.7$
 $r_f = 10$
 find I_D, V_D

الحل:

مجرد ما أعطاني هياي المعلومات ، لازم أعرف إنه الحل على (Real) ، الآن نحدد نوع الـ diode ، واضع أنه فور وورد (موجب مع موجب وسالب مع سالب)

نضع مكان الـ diode بطارية جهدها $(V\alpha)$ و (r_f)



$$-5 + V\alpha + I_D(r_f) + 90(I_D) = 0$$

$$-5 + 0.7 + I_D(10) + 90(I_D) = 0$$

$$I_D = 0.043$$

$$V_D = V\alpha + I_D(r_f)$$

$$= 0.7 + 0.043(10)$$

$$V_D = 1.13$$

لو كتب في السؤال $(r_f = 0)$ نفوض مكان الـ diode ببطارية فقط بدون مقاومة.

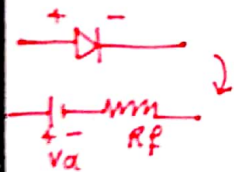
2 Real diode.

Forward

Reverse

نضع مكان الـ diode بطارية جهدها $(V\alpha)$ ومقاومة اسمها (r_f)

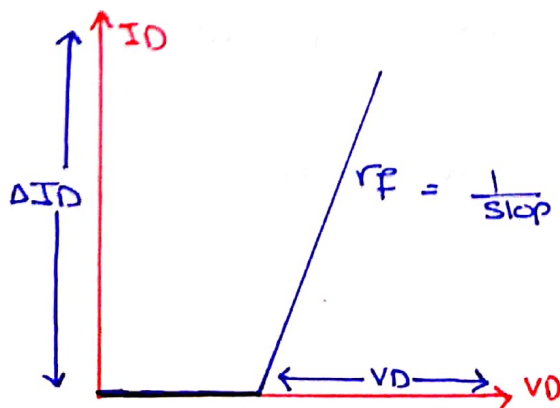
نضع مكان الـ diode open cct



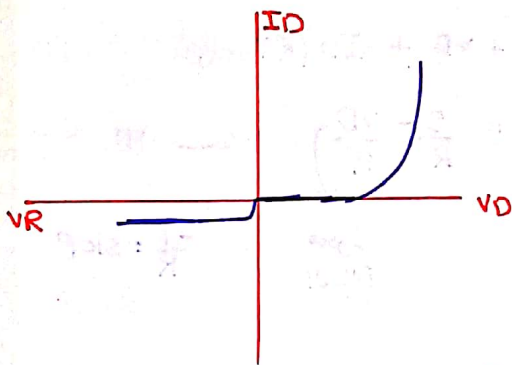
r_f : diode forward resistance

$V\alpha$: Constant in voltage.

* Forward real diode charact...



* real diod charatr...

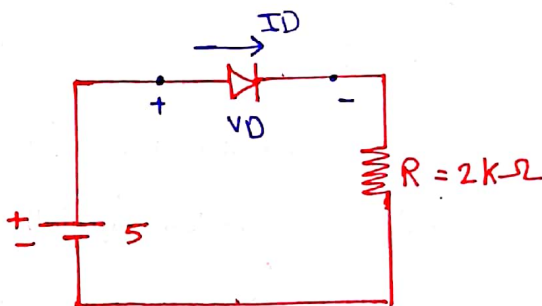


انتهت...

* D.c analysis of Diode ccts.

سنفح مثال ونحل هذا المثال بعدة طرق

Example :



Find I_D , V_D , P_D where

$I_S = 10^{-14} \text{ A}$, $n=1$, $V_T = 26 \text{ mV}$?

P_D : Power dissipated in diode.

الحل :

طريقة الحل الأولى :

" Iteration methode "

نحل KVL ، ثم نعرف قيمة V_D ، ثم نتحقق هل الطرف الأيمن يساوي الطرف الأيسر ؟ ثم نجد قيمة I_D من القانون

التالي $I_D = I_S e^{V_D/nV_T}$

[هاي الطريقة مايجي عليها بالامتحان]

$$-5 + V_D + I_D(R) = 0$$

$$5 = V_D + I_D(R)$$

$$5 = V_D + I_S e^{V_D/nV_T} (R)$$

$$5 = V_D + 10^{-14} e^{V_D/0,026}$$

الطرف اليسار الطرف اليمين

الآن تفكر بقيم V_D ، وهذه الطريقة

غير سريعة .

* طريقة الحل الثانية : KVL:-

"graphical method"

أولاً ، نعمل (KVL) ثم نحول المعادلة إلى معادلة خط مستقيم ، بحيث محور الصادات هو (ID) ومحور السينات هو (VD)

$$-5 + V_D + I_D(R) = 0$$

$$I_D = \frac{5 - V_D}{R} \quad \text{--- II}$$

↓ محور الصادات
↓ محور السينات

$-\frac{1}{R} : \text{slop}$

وهذا عرفناه من "diode characteristics"

وتم نؤمن مرة قيمة ID صفر ونجد VD
مرة أخرى نؤمن VD صفر ونجد ID

$$V_D = 5 - I_D(R) \quad \text{--- [2]}$$

كلاهما صحيح .

بالقوفين بأحد المعادلتين :

بهذه الطريقة تكون أوجدنا نقطتين ، فنصل بينهما . خط مستقيم ، فنقطه تقاطع الخط المستقيم مع الخط المائل المرسوم أساساً ، هي قيمة كل من ID و VD .

عندما ID تساوي صفر فإن $V_D = 5$

عندما VD تساوي صفر فإن $I_D = 2.5$

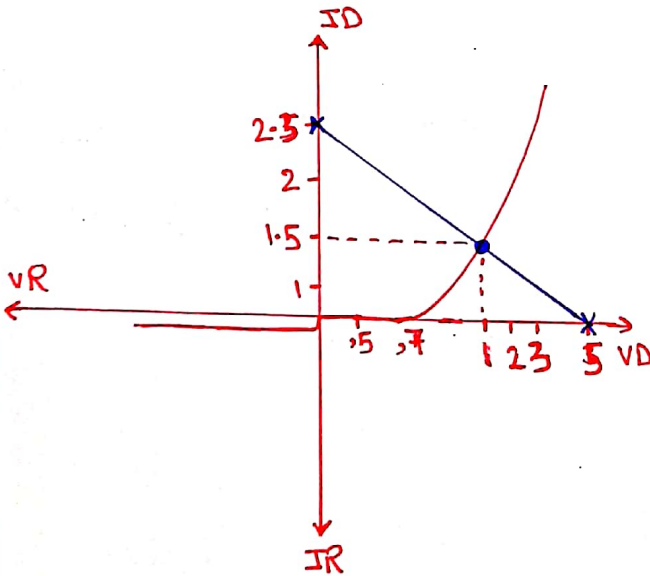
• $P_1 (5, 0)$

$P_2 (0, 2.5)$

الآن نصل خط مستقيم بين هاتين

النقطتين كما موضح في الرسمة .

نقطة تقاطع الخطين ، هي قيمة ID, VD



$$I_D = 1.5 \text{ mA}$$

$$V_D = 1 \text{ V}$$

$$P_D = I_D * V_D$$

$$= (1.5) * (1)$$

$$= 1.5 \text{ mW}$$

هذه الرسمة تكون مضمنة من السؤال .

* الطريقة الثالثة :

"using diode linear model"

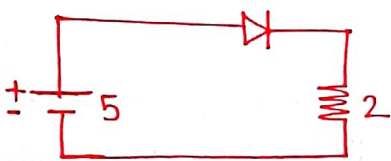
سنستخدم العودل التي تعلمناها سابقاً حسب المطلوب في السؤال.

example: For the given cct, Find I_D , V_D , P_D , assuming:

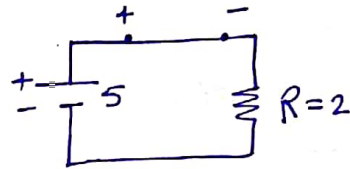
- ① ideal diode.
- ② a diode with $V_A = 0.7$
 $r_f = 20 \Omega$
- ③ a diode with $V_A = 0.7$
 $r_f = 0$

الحل :

□



نجد أن الداود فور وورد (موجب مع موجب و سالب مع سالب) وبما أنه (ideal)، إذن بالرجوع إلى المخطط السهمي في الصفحة رقم (23) علينا أن نعرض مكان الداود تسوية سيركة .



(لأنه تسوية سيركة) $V_D = 0$

$$-5 + 2(I_D) = 0$$

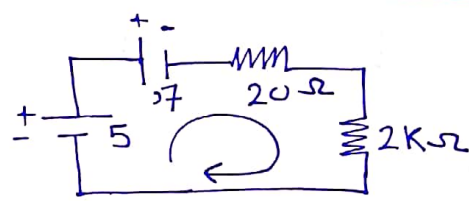
$$I_D = \frac{5}{2} = 2.5 \text{ mA}$$

$$P_D = I_D \cdot V_D$$

$$= (2.5)(0)$$

$$P_D = 0 \text{ mW}$$

2



$$-5 + 0.7 + 20(I_D) + 2(I_D) = 0$$

$$I_D = 2.12 \text{ mA} = 2.12 \cdot 10^{-3}$$

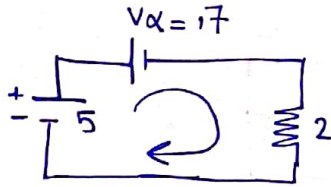
$$20(I_D) + 0.7 = V_D$$

$$V_D = 0.76 \text{ V}$$

$$P_D = I_D \cdot V_D$$

$$= (2.12)(0.76) \text{ mW}$$

3



$$-5 + 1.7 + 2(I_D) = 0$$

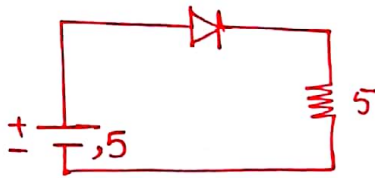
$$I_D = 2.15 \text{ mA}$$

$$V_D = V_\alpha = 1.7$$

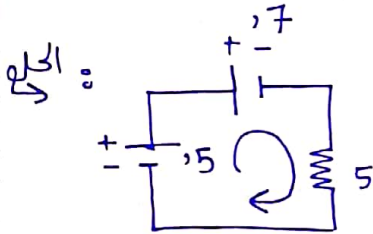
$$P_D = I_D * V_D = (1.7)(2.15) \text{ mW}$$

انتهى ...

example :- Find I_D, V_D, P_D ?



if $V_\alpha = 1.7$
 $r_f = 0$



$$-5 + 1.7 + 5(I_D) = 0$$

$$I_D = \frac{5 - 1.7}{5}$$

$$I_D = \text{عدد سالب} \Rightarrow \boxed{I_D = 0}$$

∴ هذا الدايود (OFF)

لأن I_D تساوي صفر .

$$-5 + V_D + 5(0) = 0$$

$$\boxed{V_D = 5}$$

* إذا كانت V_D أقل من V_α فإن

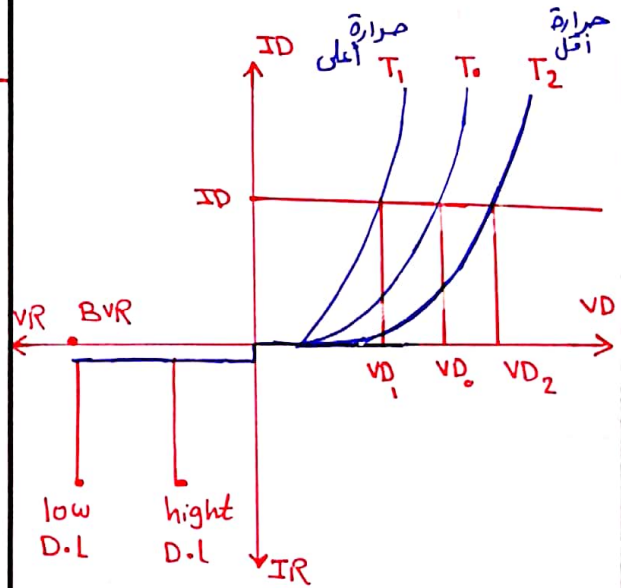
الدايود سيكون (OFF) و $I_D = 0$

* كل دايود (ON) هو فورورد ولكن

ليس كل فورورد هو (ON)

انتهى ...

* effect of temp on diode



المسخت الأساسي هو (T_0) ، له تيار (I_D) ، وفولتية (V_D) ، لو تمنا نقص درجة الحرارة

مع ثبات التيار ، ليصبح المسخت (T_2) نلاحظ أن الجهد ارتفع (V_{D2}) ، وإذا

تمنا برفع درجة الحرارة إلى (T_1) مع ثبات التيار ، نلاحظ انخفاض قيمة (V_{D1})

، إذن فالعلاقة عكسية بين درجة الحرارة

والجهد (V_D) عند ثبات التيار (I_D)

$$T_1 > T_0 > T_2$$

$$V_{D1} < V_{D0} < V_{D2}$$

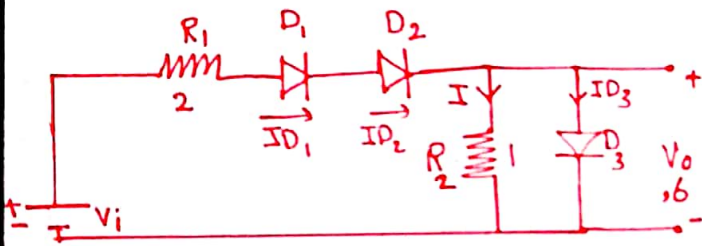
إعداؤ: نتالي الكايد

كما أن $BVR \propto \frac{1}{D.L}$ [علاقة عكسية]

break down voltage: the max reverse voltage which the diode can with stand.

BV يتناسب عكسياً مع مستوى التشويب D.L
 BV تعطى بالبيانات شيت.

example :-



$V_T = 26 \text{ mV}$

$I_{S1} = 10^{-14}$

$I_{S2} = 10^{-13}$

$I_{S3} = 10^{-14}$

$n = 1$, Find ID_1, ID_2, ID_3

VD_1, VD_2, VD_3, Vi , if $Vo = 16$

الحل :

D_3 موازي ل (Vo) ، اذن لهم نفس الفولتية

$VD_3 = 16$

VD_3 / nVT

$ID_3 = I_{S3} e^{VD_3 / nVT}$
 $= (10^{-14}) e^{16 / 10 \cdot 26}$

$ID = 9.5 \cdot 10^{-25}$

$ID_1 = ID_2 = ID$ لانهم توالي

$ID = I + ID_3$ تفرعوا على النود

المقاومة (R_2) لها نفس جهد (D_3) و (Vo)
 لانهم متوازيين .

$ID = I + ID_3$
 $= \frac{VD_3}{R_2} + 9.5 \cdot 10^{-25}$

$ID = \frac{16}{1} + 9.5 \cdot 10^{-25}$

$ID = 16 = ID_1 = ID_2$

$I = 16$

$VD_2 = nVT \ln \frac{ID_2}{IS_2}$

تعويض مباشر

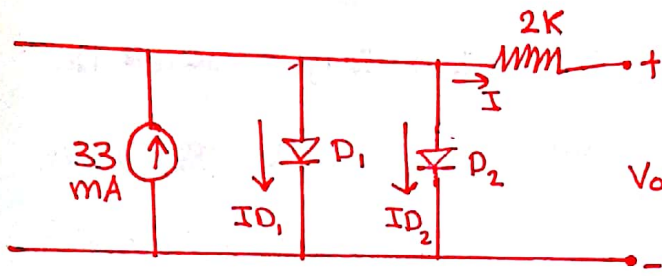
$VD_1 = nVT \ln \frac{ID_1}{IS_1}$

تعويض مباشر .

$0 = -Vi + 2(ID) + VD_1 + VD_2 + Vo$

تعويض مباشر

example :-



$$I_{S1} = 10^{-14}, \quad I_{S2} = 10^{-13}$$

Find $I_{D1}, I_{D2}, I, V_{D1}, V_{D2}?$

الحل :

$$V_{D1} = V_{D2} = V_D \quad (\text{توازي})$$

$$I_{D1} = I_{S1} e^{V_{D1}/nV_T}$$

$$I_{D2} = I_{S2} e^{V_{D2}/nV_T}$$

نقسم المعادلتين

$$I_{S1} e^{V_D/nV_T} \div I_{S2} e^{V_D/nV_T}$$

$$\frac{10^{-14} e^{V_D/0.026}}{10^{-13} e^{V_D/0.026}}$$

$$\frac{I_{D1}}{I_{D2}} = \frac{I_{S1}}{I_{S2}} \frac{e^{V_D/nV_T}}{e^{V_D/nV_T}}$$

$$\frac{I_{D1}}{I_{D2}} = \frac{10^{-14}}{10^{-13}}$$

$$I_{D1} = 0.1 I_{D2}$$

$$33 = I_{D1} + I_{D2}$$

تقرّبوا عند الحدود

$$33 = (0.1) I_{D2} + I_{D2}$$

$$I_{D2} = 30 \text{ mA}$$

$$I_{D1} = 3 \text{ mA}$$

$$V_{D1} = V_{D2} = V_D$$

$$V_{D1} = nV_T \ln \frac{I_{D1}}{I_{S1}} = 0.026 \ln \left(\frac{3 \times 10^{-3}}{10^{-14}} \right)$$

$$V_{D1} = 0.687$$

$$V_{D2} = 0.687$$

$$I = \text{Zero} \quad (\text{لأنه عندها أدين سيركن})$$

$$V_o = V_{D1} = V_{D2} = 0.687$$

example :-

$$V_{\alpha_1} = 3$$

$$V_{\alpha_2} = 7$$

find:

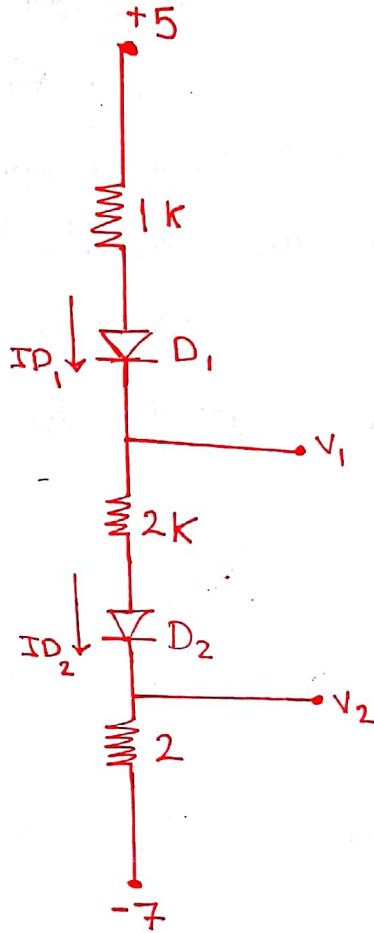
I_{D_1}

I_{D_2}

V_1

V_2

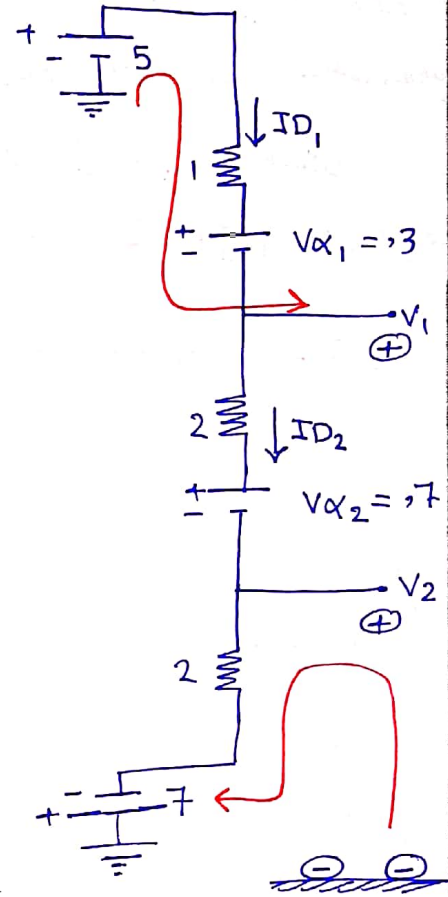
?



ما المقصود بـ (+5) والأفضل في هذه المسألة أن نرتب الرسمة مرة أخرى ، بحيث أن (+5) يعني أن قطب البطارية الموجب بالوجه والقطب السلب على الأرض .

كذلك (-7) تعني أن القطب السالب بالوجه والموجب على الأرض .

سيوضح ذلك عند إعادة الرسمة .



KVL :-

$$-5 + I_{D_1}(1) + V_{\alpha_1} + I_{D_2}(2)$$

$$+ V_{\alpha_2} + 2(I_{D_2}) - 7 = 0$$

$$I_{D_1} = I_{D_2} = I_D \quad \text{انتباه !!}$$

كلهم على التوالي ، كما أنه لا يوجد أي تفرع على النودات

$$-5 + I_D + 3 + 2 I_D + 7$$

$$+ 2 I_D - 7 = 0$$

$$I_D = 2.2 \text{ mA}$$

حتى نجد قيمة V_1 و V_2 نعمل KVL بالطريقة الأسهل علينا، حيث عندهم القطب

الموجب وعلى الأرض القطب السالب.

نعمل KVL كما هو موضح بالأشهر على الرسمة.

$$-5 + I_{D1}(1) + V_{\alpha 1} + V_1 = 0$$

$$V_1 = 2.1$$

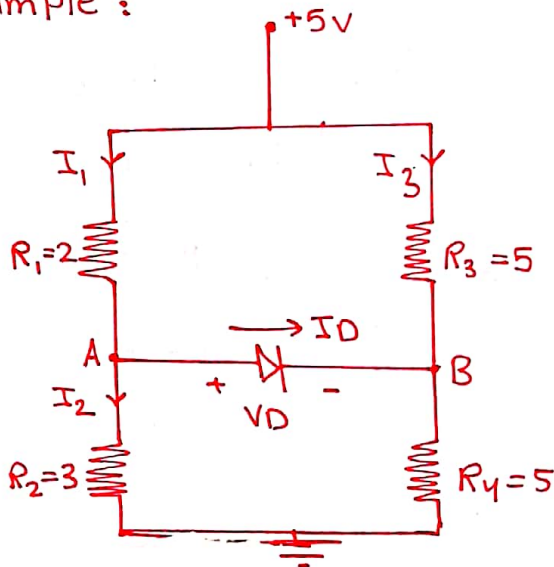
$$-V_2 + I_{D2} - 7 = 0$$

$$V_2 = -2.6$$

$$V_{D1} = V_{\alpha 1} = 3$$

$$V_{D2} = V_{\alpha 2} = 7$$

example :



Find $I_D, V_D, V_A, V_B, I_1, I_2, I_3, I_4$ when the diode:

① (Si) diode, $V_{\alpha} = 0.6V$.

② (Ge) diode, $V_{\alpha} = 0.3V$.

قبل البدء بحل الفرع الأول،

جد قيمة V_A, V_B .

كيف نجد فرق الجهد بين النقطتين A, B؟

assume the diode (off).

off \Rightarrow open ckt $\Rightarrow I_D = 0$

by division:-

$$V_A = \frac{5 * R_2}{R_1 + R_2} = \frac{5 * 3}{3 + 2} = 3$$

$$V_B = \frac{5 * R_4}{R_3 + R_4} = \frac{5 * 5}{5 + 5} = 2.5$$

$$V_{AB} = V_A - V_B = 3 - 2.5 = 0.5$$

$$V_{AB} < V_{\alpha}$$

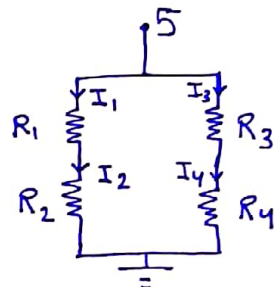
$$0.5 < 0.6$$

معلومة تم شرحها سابقاً هي نفسها V_D فإنه إذا كانت $V_D < V_{\alpha}$ ستكون أودين سيرت (OFF)

\therefore Diode is (OFF) \Rightarrow open ckt

$$I_D = 0$$

$$V_D = V_{AB} = 0.5$$



إعداد: نتالي الكايد

$$I_1 = I_2 \quad (\text{توالي})$$

$$I_3 = I_4 \quad (\text{توالي})$$

$$I_1 = I_2 = \frac{5}{R_1 + R_2} = \frac{5}{5} = 1 \text{ mA}$$

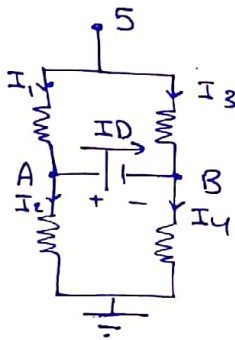
$$I_3 = I_4 = \frac{5}{R_3 + R_4} = \frac{5}{10} = 0.5 \text{ mA}$$

هذا المثال مهم

$$2 \quad V_{AB} < V_{\alpha} \Rightarrow V_D > V_{\alpha}$$

0.5 > 0.3

∴ Diode is (ON).



* $I_1 = I_D + I_2$ تفرعت عند النود

منه على اليمين

$$\frac{5 - V_A}{R_1} = I_D + \frac{V_A - 0}{R_2} \quad \dots \textcircled{1}$$

* $I_3 = I_D + I_4$ تفرعت عند النود

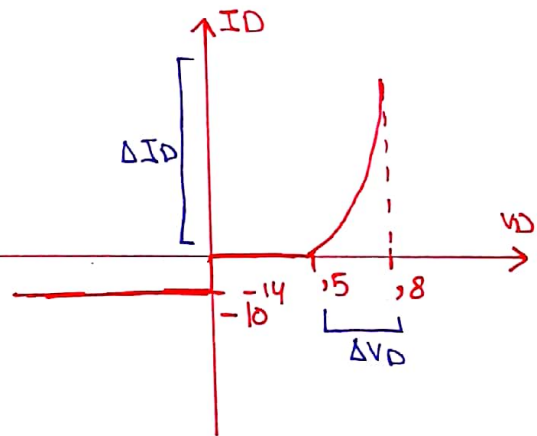
$$\frac{5 - V_B}{R_3} = I_D + \frac{V_B - 0}{R_4} \quad \dots \textcircled{2}$$

* $V_D = V_A - V_B$

$V_{\alpha} = V_A - V_B \quad \dots \textcircled{3}$

نحل المعادلات الثلاث ل نجد V_A, V_B, I_D
ثم نخفضه ل نجد I_1, I_2, I_3, I_4

سؤال :-
For the following current voltage characteristics of a Pn-junction.



calculate the forward bias resistance (r_f) assuming that the $V_T = 0.026$ and $n=1$

الحل :- $r_f = \frac{1}{\text{slope}} = \frac{1}{\frac{I_D}{V_D}} = \frac{\Delta V_D}{\Delta I_D}$

$\Delta V_D / mV_T$

$$I_D = I_s e^{\frac{V_D}{V_T}}$$

$$= 10^{-14} e^{8/0.026}$$

$$\Delta I_D = 10^{-14} e^{3/0.026}$$

$$I_D = 1.02 \times 10^{-9}$$

$$r_f = 8/1.02 \times 10^{-9} = 294 \times 10^7$$

إعدادو: نتالي الكايد

* Chapter (2) *

* diode ccts *

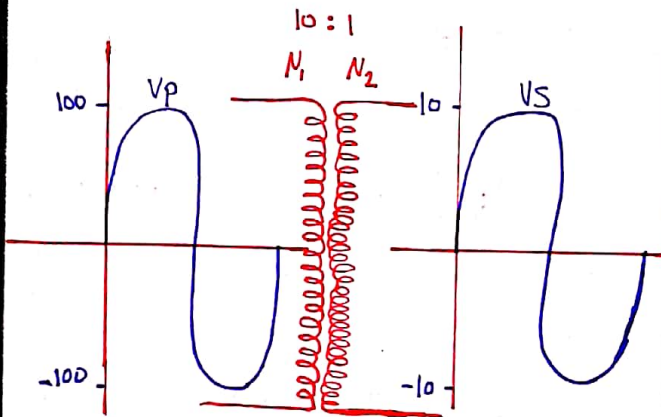
ستحدث في هذا الفصل عن الدوائر الكهربائية التي تحتوي دايود واحد أو أكثر ، في تطبيقات على الدايود :

مواضيع الشائعة :-

- 1] Rectifier .
- 2] transformer .
- 3] Filter .
- 4] voltage regulator .
- 5] zimmer .

* Transformer: المحول

بدنا نعرف إنه الدايود يشتغل على فولتية قليلة فالترانسفورمر ولهيفته إنه في الفولتية [يرفعها أو يقللها] ، فيستخدم الترانسفورمر صون حتى نقلل الفولتية اللي داطلة على الدايود مشان لا ينحرق ، وطبعاً بنقدر نعرف نسبة تحويل كمية الفولتية من خلال معرفة عدد اللفات .



كما موضح في الشكل ، الفولتية تقيمتوا العلمين تساوي (100) ، دخلناهم على ترانسفورمر نسبة عدد اللفات تساوي (10:1) ، فتميح الفولتية الجديدة التي ستصل إلى الدايود تساوي (10)

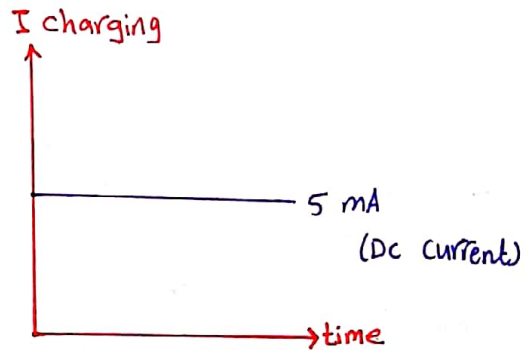
$$\frac{V_s}{V_p} = \frac{N_2}{N_1} = \frac{1}{10}$$

$$V_s = V_p \left(\frac{N_2}{N_1} \right) = 100 \left(\frac{1}{10} \right)$$

$$V_s = 10 \sin \omega_0 t$$

$$V_i = 100 \sin \omega_0 t$$

* لما نشحن التلفون ، حدث عملية تحويل التيار من AC إلى DC ، عملية التحويل لها عدة مراحل ، أهم مرحلة هي (Rectifier) . وأهم عنصر بالريكتيفير هو الدايود لأنه [non linear element]



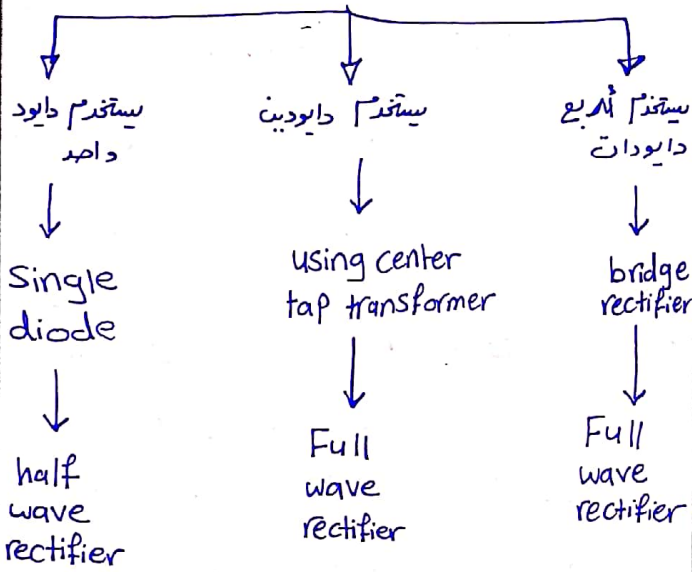
*** Rectifier : المعدل**

a circute uses diode(s) to convert A.c to D.c .

هم مخزوة الوظيفة الامكان .

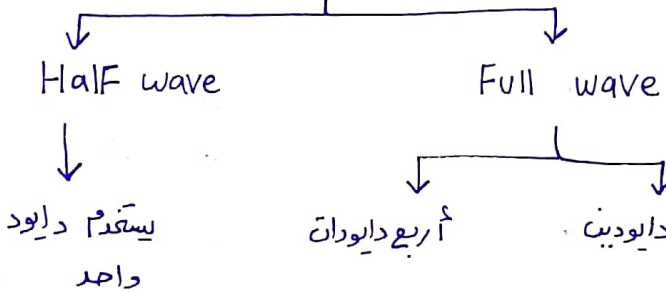
* سيقدّم دايمود أو أكثر للتحويل من A.c إلى D.c .

Rectifier

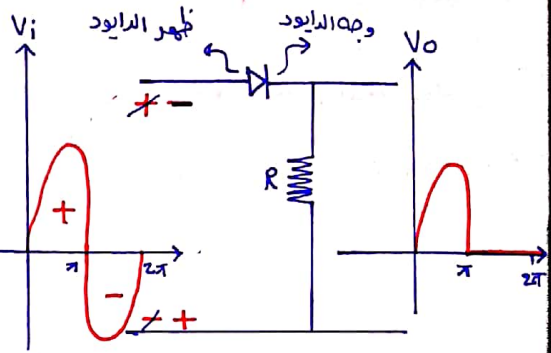


أو ممكن بتقسيمه أخرى:

Rectifier



*** half wave rectifier .[HWR]**



لازم نركز حبيج !! :

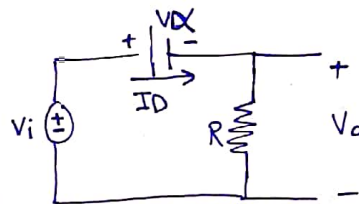
أول اشي بنا ندرس الفترة الموجبة (+) يلي تبدأ بالفترة من $[0 - \pi]$.

هاي الفترة (AC) بنا ندخلها على الريكتيفايير حتى نحولها لـ (DC) .

الآن بنا نحدد أقطاب الدايمود زي ماتكلّمنا [ظهر الدايمود موجب ، ووجه الدايمود سالب]

وصاي الفترة موجبة ، يعني الجزء العلوي موجب والسفل سالب ، مثل ما مكتوب على الرسمة .

موجب مع موجب وسالب مع سالب ، يعني فورورد $V_o = I_D * R$ يعبر الدايمود اسمه (ID)



$V_o = I_D * R$

إعدراو: نتالي الكايد

$$-v_i + v_\alpha + (I_D)(R) = 0$$

$$I_D = \frac{v_i - v_\alpha}{R}, \quad I_{D_{max}} = \frac{v_m}{R}$$

$$V_o = R * I_D = v_{ip} - v_\alpha$$

$$V_{o_{max}} = v_m = v_{i_{peak}} - v_\alpha$$

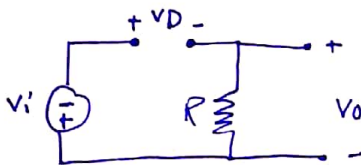
الآن بدأ نرسم (output v) خلال الفترة $[0 \rightarrow \pi]$ ، قيمتها بناءً على الناتج في القانون المذكور أعلاه .

* الآن ندرس الفترة السالبة (السلبية) التي تبدأ من $(\pi \rightarrow 2\pi)$ ، هنا نكس الإشارة كما أوضح على الرسم ، فنضع في الأعلى سالبة وفي الأسفل موجب .

لأن الإشارة مع أقطاب الدايود كيف أصبحت ، [موجب مع سالب ، وسالب مع موجب] ، يعني

الدايود نوعه ، يقيس ، يعني نعرض مكان الدايود

أوبن سيركت ، وفيه التيار $I_D = 0$



$$V_o = I_D * R = 0 * R = 0$$

لذلك (output v) خلال الفترة $(\pi - 2\pi)$ تساوي صفر كما موضح على الرسم .

مهم جداً أن نفهم هذا العملية كاملة ، لأنه يوجد سؤال في الامتحان يطلب رسم (output v)

$+HWR \rightarrow$ نصف الموجة الموجب

$-HWR \rightarrow$ نصف الموجة السالب

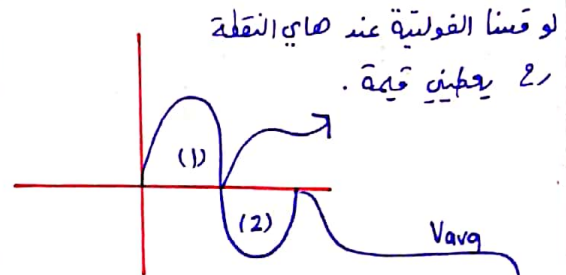
$v_i \rightarrow$ input voltage موجبة داخل

$v_o \rightarrow$ output voltage موجبة ناتجة

$v_{ip} \rightarrow$ Peak input موجبة الداخلة

$v_{om} \rightarrow$ max output موجبة الناتجة

$v_{avg} \rightarrow$ v average



لوقسنا الفولتية عند هاهي النقطة 2 ، يعطين قيمة .
لوقسنا الفولتية باستخدام فولتمتر عند هذه الفترة 2 ، يكون الجواب صفر ، والسبب

إعداء: نتالي الكايد

أنة الموجة (DC) ، فالقولية هي عبارة عن (Average) ، يعنى مساحة المنحنى الكلاوي ومساحة

المنحنى السفلي ، ولما أنهما متساويتين ولكن مختلفتين بالإشارة ، فإننا نأخذهم يساوي صفر

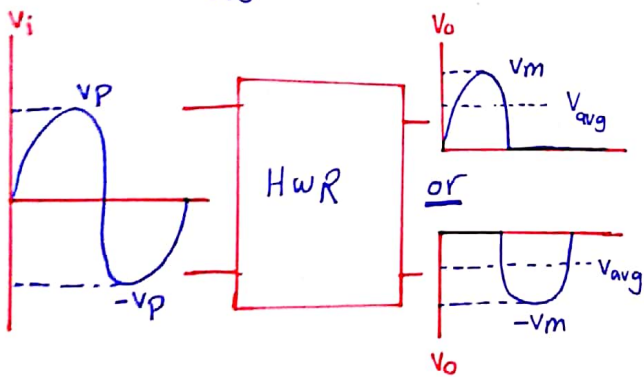
$$\frac{\text{مساحة المنطقه (1)} + \text{مساحة المنطقه (2)}}{2}$$

$$\frac{\text{نفس العدد سالب} + \text{عدد موجب}}{2} = \text{صفر}$$

* ليس اسمه [half wave rectifier] ؟

- (1) convert half-cycle of AC input to DC.
- (2) using single diode.

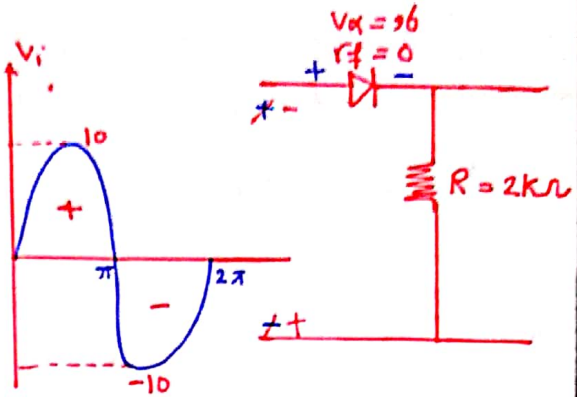
يعني قمنا بحول الفترة الموجبة أو الفترة السالبة.



$$V_{avg} = V_{DC} = \frac{V_m}{\pi} \quad [\text{إذا كانت } H_c \text{ +ve}]$$

$$V_{avg} = V_{DC} = \frac{-V_m}{\pi} \quad [\text{إذا كانت } H_c \text{ -ve}]$$

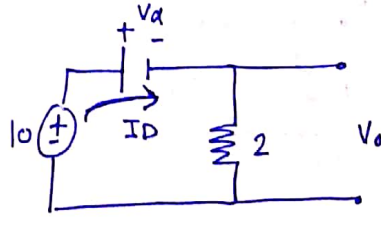
example :



جد : الرسم ، V_{DC} ، I_{Dm} ، V_{om}

الكلج :-
 راج نحل بناءً على الخطوات المشروطة ،
 يُفضل ما لحفظ حفظ ، لأنه يمكن في مقاييس
 زيادة على الرسم ، أو يكون قيمة r_f غير
 الصفر ، إلخ ...

أولاً ، الفترة الموجبة (+Hc) نضع
 إشارة موجبة في الأعلى وسالبة في
 الأسفل كما سنضع على الرسم ، ونحدد
 أقطاب الدايود ، [موجب مع موجب وسالب
 مع سالب] إذن هذا الدايود خورودود خلال
 هذه الفترة ، نوضح مكان الدايود ببطارية
 (V_0) مقدارها (6) ومقاومة (r_f) مقدارها
 صفر



KVL:

$$-V_{ip} + V_x + I_D * R = 0$$

$$-10 + 6 + I_D * 2 = 0$$

$$I_D = \frac{10 - 6}{2}$$

$$I_{Dm} = 4,7 \text{ mA} \quad \checkmark$$

$$-V_{ip} + V_x + V_{om} = 0$$

$$V_m = -V_x + V_{ip}$$

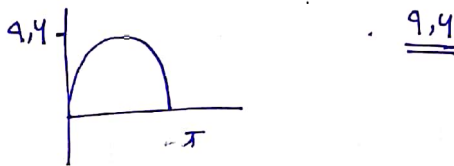
$$= -6 + 10$$

$$V_m = 4,4 \text{ V}$$

$$V_{DC} = V_{avg} = \frac{V_m}{\pi} = \frac{4,4}{\pi}$$

$$V_{DC} = \frac{4,4}{\pi}$$

رسمه V_o خلال الفترة الأولى (0- π) تساوي



* الآن ندرس الفترة الثانية، السالبة (- π - 0)

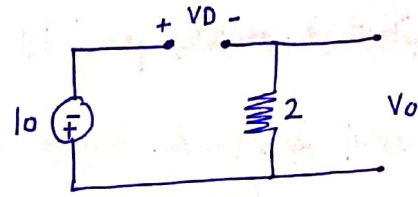
نعكس الاشارات كما في الرسمه ، في الاعلى

سالبة وفي الاسفل موجب ، [موجب مع سالبة

وسالبة مع موجب] ، الداود في هذه الفترة

يصبح ريفريس ، نفوض مكانه اوبن سيركته

وقية $I_D = 0$



kvl:

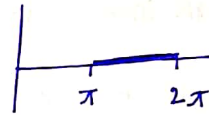
$$V_{om} = \text{عده المقاومة} = I_D * R$$

الموازية له

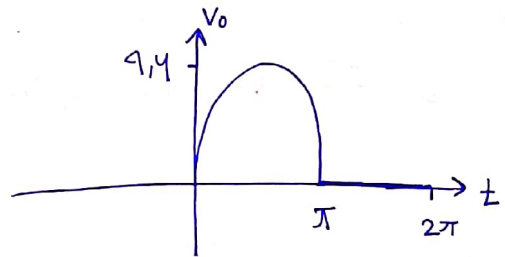
$$= 0 * 2$$

$$V_{om} = 0$$

V_{om} خلال الفترة ($\pi - 2\pi$) تساوي صفر

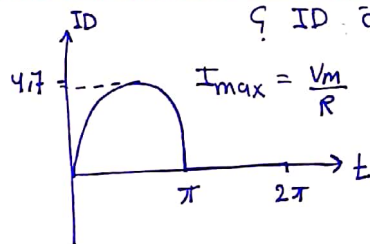


∴ الشكل النهائي ل (V_o)



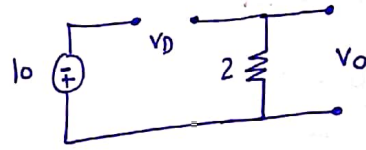
انتهى ...

لو طلب رسمه I_D ؟



مثال توضيحي :-

لما نعمل الدايود reverse , off



نريد حساب الفولتية على الدايود (V_D)

$$10 + V_D + I_D * R = 0$$

$$10 + V_D + 0 = 0$$

$$V_D = -10$$

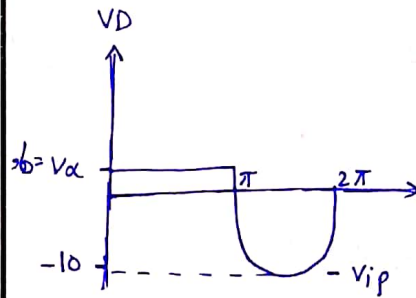
$$V_D = -V_{i\text{Peak}}$$

this diode is reverse by

$$V_{i\text{Peak}} \text{ و } \therefore Piv = V_{ip} = 10$$

$$V_D = -V_{ip} = -10$$

لو طلب رسمه V_D ، بالنسبة للمثال الذي كتب قبل هفتين ؟



سهل جداً ؛ خلال الفترة الأولى كان الدايود فورود فوجنا مكانه V_α وهي تساوي (V_α)

وخلال الفترة الثانية أصبح الدايود (off)

فأصبحت قيمة (V_D) تساوي $(-V_{ip})$ وقيمتها

(-10)

* لما نصمم ريكثيفاير في شعلتين مهمين :-

1] كم قيمة أعلى تيار يمر بالدايود لما يكون فورود .

واسمه $(I_{D\text{max}})$

2] كم قيمة الفولتية على الدايود لما يكون ريفرس

، لأنه في فولتية معينة بسبب عمل عليها ، في حال

تعدت الحد المطلوب سوف ينكسر الدايود .

واسمه (rev.voltage)

* في رمز موجود بالاننا شيت اسمه (Piv)

والمقصود فيه (peak inverse volt)

max reverse voltage across the diode when it is off .

فلما أشوف $Piv = 10$ ، يعني الريكثيفاير

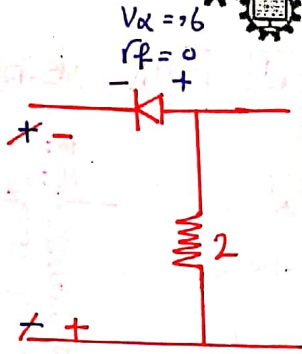
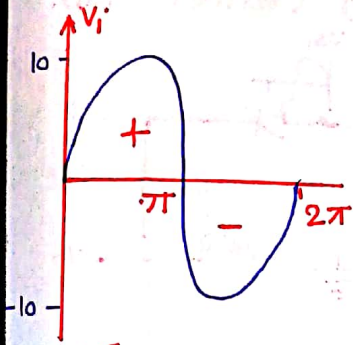
لما يكون off ، أقصر فولتية على الدايود بتحتها

هي عشرة ، اذا تعدتها سينكسر الدايود .

$$I_D (\text{max}) = \frac{V_{i\text{Peak}} - V_\alpha}{R}$$

$$Piv = V_{i\text{Peak}}$$

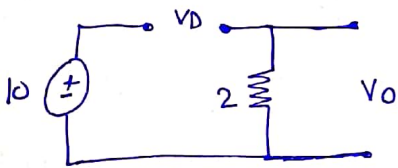
example :-



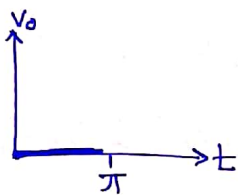
تتبع إلى اتجاه الدايود ، الكل نفسه لكن
عكس

الحل :-

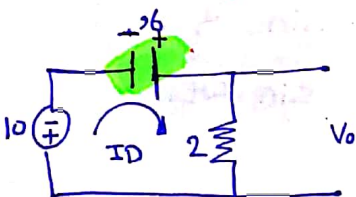
نحدد الاشارات كما تعلمنا ونحدد أقطاب الدايود
فيصبح [موجب مع سالب و سالب مع موجب] ، إذن
الدايود خلال الفترة (0-π) سيكون يقرب



$$V_o = I_D * R = 0$$



وفي الفترة (π-2π) ، نغير الاشارات كما فوض
على الرسمة ، فيصبح (موجب مع موجب وسالب
مع سالب) يعني دايود فور وورد ، فوض مكانه
Vi و R

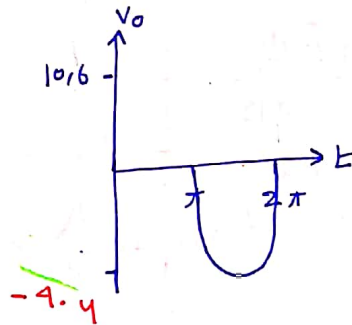


$$10 - 16 + 2 * I_D = 0$$

$$I_D = -4.7$$

$$V_o = I_D * R = -4.7 * 2$$

$$V_{o_m} = -9.4$$



لو طلب $I_{D_{max}}$ و PIV و سرعة I_D
و سرعة V_D ؟

$$I_{D_{max}} = \frac{V_{ip} - V_{\alpha}}{R} = \frac{-10 - 16}{2}$$

و هو أعلى الشيار عندما يكون الدايود فور وورد

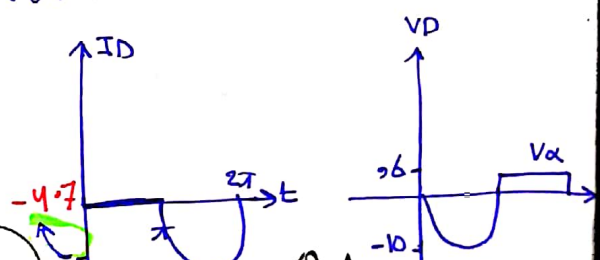
$$V_D = -V_{ip} = -10$$

وهو أعلى فولتية على الدايود لما يكون يقرب

$$PIV = V_{ip} = 10$$

this diode is reverse by

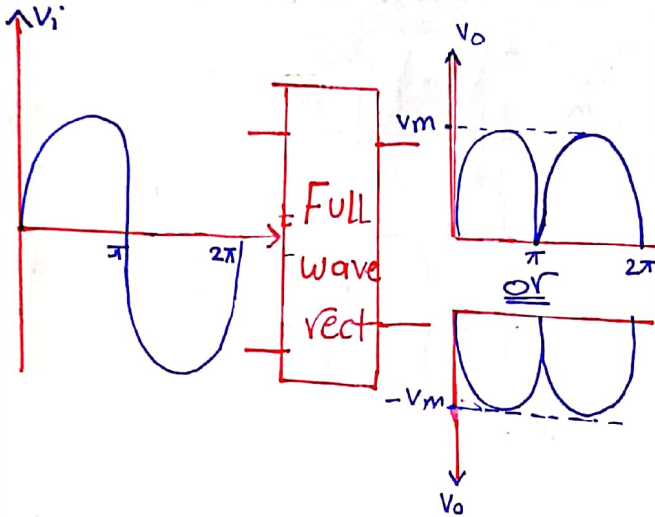
10 V



اعداد: نتالي الكاير

* Full - wave rectifier.

تتخذ عن (Half-wave) في تحويل موجة كاملة
وليس نصف موجة من AC إلى DC .

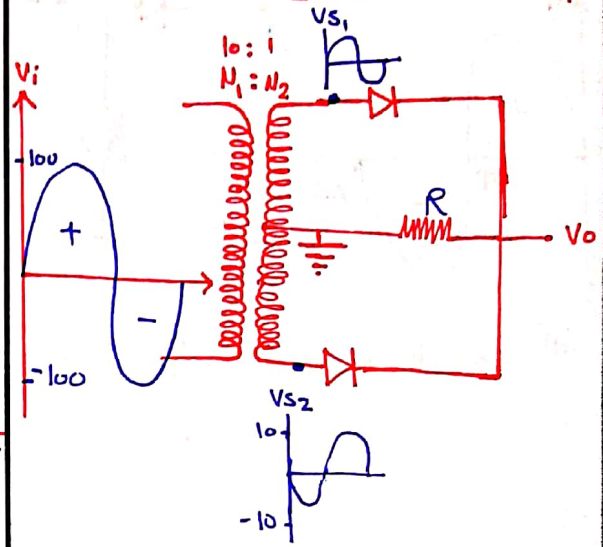


حجماً (FWR) له نوعين بناءً على عدد الـ ديودات المستخدمة :-

1 Full wave rectifier using center tap transformer. [سقف داويديت]

2 Full wave Bridge rectifier [سقف أربع داويودات]

1 FWR using Center Tap.



كما نلاحظ أنه لهذا النوع يستخدم ترانسفورمتر في تركيبته ، ودايودين ، بحيث تدخل (V_i) إلى الترانسفورمتر لتعطين (V_{s1}) و (V_{s2}) يدخل كلاهما إلى الـ ديود القريب منه ليعطين (V_o)

وهنا تظهر وظيفة center tap trans وهي إعطاء (2 signals) بينهم فرق طور كامل . [متساويين كمقدار ، متعاكسين بالإشارة] لاحظ ذلك على الرسم .

$$V_{s2} = -V_{s1} = \frac{N_2}{N_1} V_i$$

$$V_{s2} = -V_{s1} = \frac{1}{10} (100 \sin \omega t)$$

$$\therefore V_{s2} = -10 \sin \omega t .$$

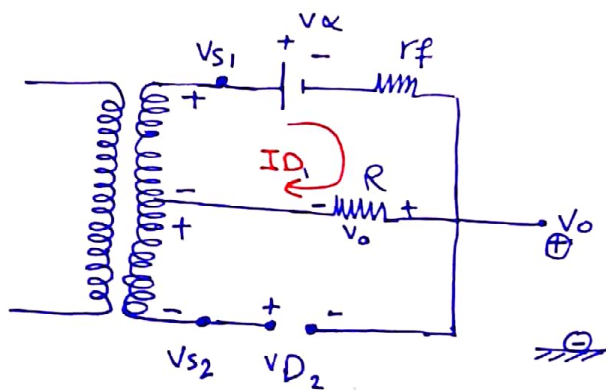
$$V_{s1} = 10 \sin \omega t .$$

ر 2 نشر 2 العملية بالترتيب :-

أول اتسح بدنا ندرس الموجة الموجبة (H.c) التي فترتها (0-π) ، نجمع الإشارات كما تعلمنا في الأعلى وفي الأسفل سالب ، ونحدد اشارات الدايود \rightarrow ، نلاحظ أن الإشارة الموجبة للموجة الداخلة قريبة من القطب الموجب للدايود [موجب مع موجب وسالب مع سالب] .

اذن فإن هذا الدايود فور ورود خلال هذه الفترة ، فتعوض مكانه (Vα) و (rf) بناداً على معطيات السؤال ، ونحل KVL لاستخراج القوانين .

دلو ركزنا قليلاً لوجدنا أن الدايود الآخر الموجود في الأسفل [موجب مع سالب وسالب مع موجب] فهو الفيرس يعني نضع مكانه أوبن سيركيت .



بما أن الدايود العلوي فور ورود يمكن انه يطلب (I_Dmax) ، وبما أن الدايود

السفلي ريفيرس يمكن طلب (Piv) . المهم ، بكل الأسئلة يفضل عدم حفظ القوانين وإنما الحل على KVL ، لأنه القوانين هنا ستعوض مكان (rf) صفر ، فالأفضل الحل بصورة KVL .

$$-V_{S1} + V_{\alpha_1} + I_{D1} * R = 0$$

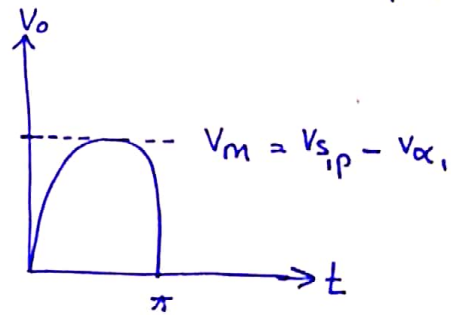
$$I_{D1} = \frac{V_{S1} - V_{\alpha_1}}{R}$$

$$V_o = V_{S1} - V_{\alpha_1}$$

$$V_{om} = V_{S1peak} - V_{\alpha_1}$$

$$I_{Dm} = \frac{V_m}{R} = \frac{V_{sp} - V_{\alpha_1}}{R}$$

عند رسم V_o خلال هذه الفترة



طبعاً جهد المقاومة R هو نفسه (V_o) لأنه متوازيين

إعداد: نتالي الكايد

والدايود السفلي (OFF) فأكد بقدر أحسن
 V_D أو P_{iv} ، أيضاً من خلال (KVL).

$$V_{S2} + V_o + V_{D2} = 0$$

$$V_{D2} = -V_o - V_{S2}$$

$$= -(V_{S1} - V_{\alpha}) - V_{S2}$$

$$= (-V_{S1p} + V_{\alpha}) - V_{S2p}$$



جربناها من KVL
 الجرد العلوي.

$$V_{S1p} = V_{S2p}$$

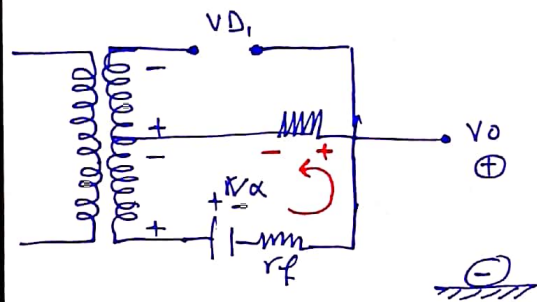
$$\therefore V_{D2} = -(2V_{Sp} - V_{\alpha})$$

$$P_{iv} = (2V_{Sp} - V_{\alpha})$$

* أقطاب المقاومة (R) تحددينا على
 اتجاه (ID).

الآن سندرس العوجة السالبة (-Hc) التي
 تمتد $(\pi - 2\pi)$.

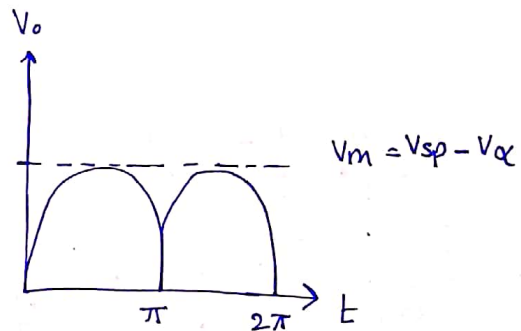
نضع اشارات للموجة ، سالبة فوقه ووجوبه
 تحت ، ننسب إلى الاشارات مع أقطاب الدايد
 فيصبح الدايد العلوي يرتفع والدايد
 السفلي فورورود.



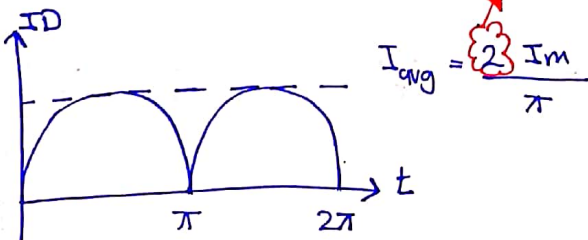
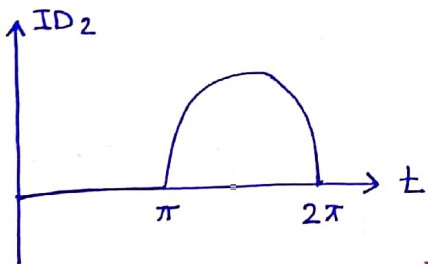
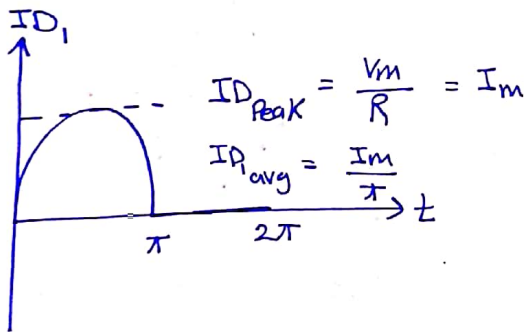
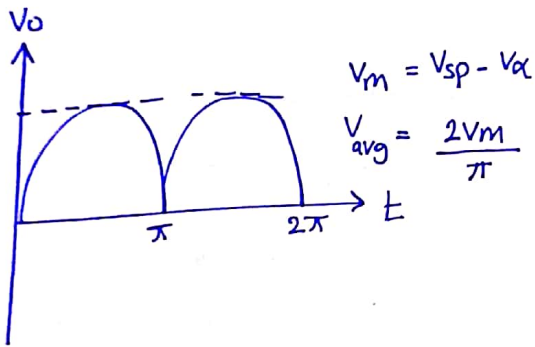
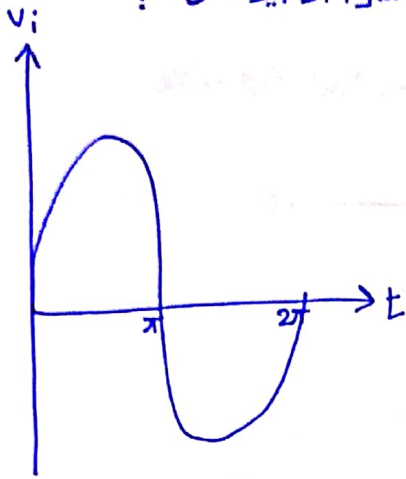
نحل (KVL) للدائرة السليمة ، نفس خطوات
 المرحلة السابقة.

$$V_{2m} = V_{Sp2} - V_{\alpha2}$$

دكتور رسمة V_o للسؤال كامل:

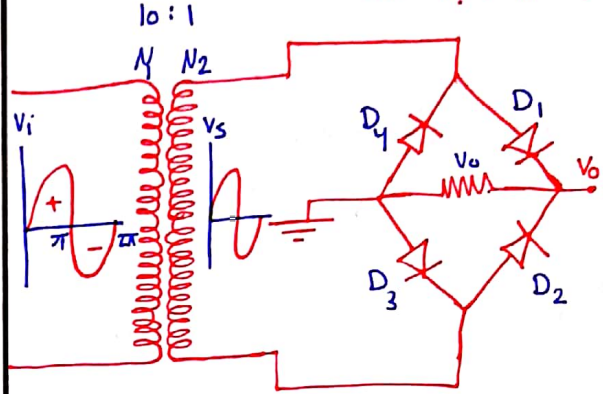


نرتب الأفكار، للمرة الأخيرة !!



* Full-wave bridge rectifier. (FwBR).

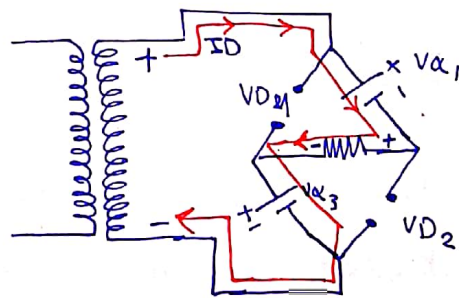
يستخدم أربع دايودات .



نوع الترانزفورمر عادية وليست Center-tap.

توضيح العملية !!

كالمادة بدنا ندرس الموجة للموجبة (HC) والتي تمتد (0-π) ، نضع إشارة موجبة في الأعلى وإشارة سالبة في الأسفل ، ونحدد أقطاب الديودات الأربعة ، الديود الذي يكون قطبه الموجب قريب من الإشارة الموجبة والسب قريب من الإشارة السالبة ، يصبح خور وورد والذي أقطابه معاكسة للإشارة ، يصبح ريفيرس .



نلاحظ أن الدايود (1) و (3) هما خور دور
 فنحذف قناتها قيمة $(V\alpha)$ المظلمة في السؤال .

الدايود (2) و (4) هما ريفيس قناتها
 أدبت سيرتها .

ستحرك التيار ID كما موضح على الرسمة دوراً
 بالدايودين (1) و (3) ونحل KVL .

انته أن المقاومة (R) جهدها هو نفسه V_0 لأنهم
 متوازيين .

وكان في السؤال أعطوا أن $V\alpha$ هي نفسها للدايودات
 الأربعة .

$$ID = ID_1 = ID_3$$

$$V_0 = ID * R$$

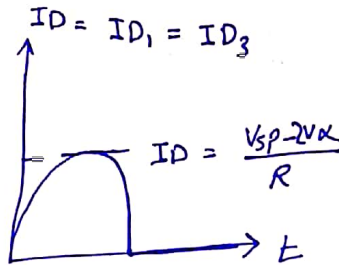
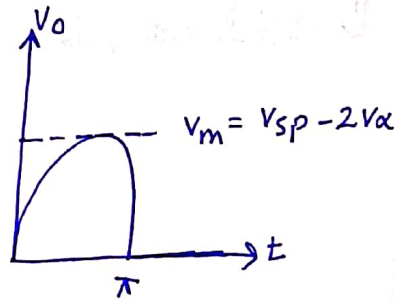
$$-V_s + V\alpha + ID * R + V\alpha = 0$$

$$ID = \frac{V_s - 2V\alpha}{R}$$

$$V_0 = V_s - 2V\alpha$$

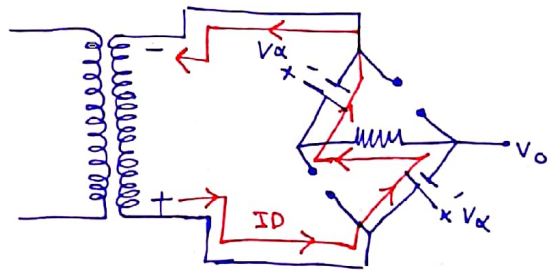
$$V_m = V_{sp} - 2V\alpha$$

نفضل ما نخطو حفظ ، لأنه احتمال ما يعطين $V\alpha$
 متماثلة لكل الدايودات ، فنحل (KVL) أسهل شيء .



الآن ندرس الفترة السالبة ، فنغير الإشارات ،
 سالبة في الأعلى ووجودة في الأسفل .

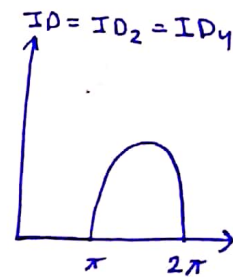
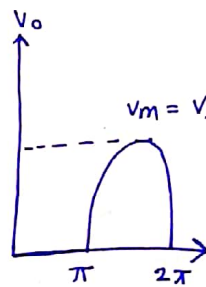
فيصبح كل من الدايود (1) و (3) ريفيس وكل من
 (2) و (4) خور دور .



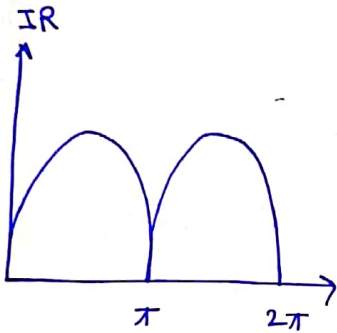
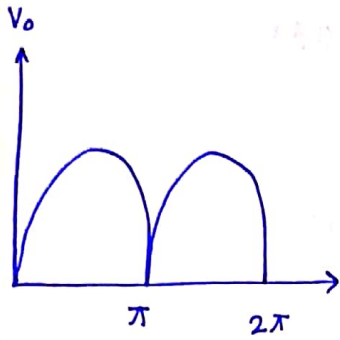
يعر تيار ID خلال الدايودين 2, 4

$$ID = ID_2 = ID_4$$

ونحل KVL كما عملنا في الفترة السابقة .



والنتيجة النهائية بعد إكمال (Full-cycle):



عندما يطلب (H.C) I, V_{avg}

$$V_{avg} = \frac{V_m}{\pi}$$

$$I_{D_{avg}} = \frac{I_m}{\pi}$$

عندما يطلب (F.C) I_D, V_{avg}

$$V_{avg} = \frac{2V_m}{\pi}$$

$$I_{D_{avg}} = \frac{2I_m}{\pi}$$

عندما يطلب $I_{D_{max}}$ ، كما تعلمنا حسب التيار، عندما يكون الديود في حالة التوصيل.

عندما يطلب V_D أو P_{iv} ، حسب عند الديودات التي تكون (off).

$$I_{D_{peak}} = \frac{V_m}{R}$$

حساب V_D أو P_{iv} :

$D_2, D_4 \rightarrow$ off during (+H.C).

$$-V_S - V_{D4} + V_{\alpha} = 0 \quad \underline{KVL}$$

$$V_{D4} = V_{\alpha} - V_{Sp}$$

$$P_{iv} = V_{Sp} - V_{\alpha}$$

حساب ال (Power):

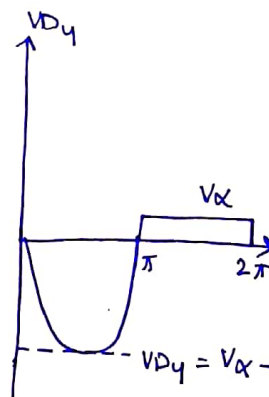
$$P = I * V$$

$$P = I_{avg} * V_D$$

انتبه I_{avg} وليست I_{Dm} ، $V_D = V_{\alpha} + I_{Dm} * r_f$

$$P = I_{avg} * (V_{\alpha} + I_{Dm} * r_f)$$

لوحظ رسم V_{D4} :



خلال (+H.C) يكون أيضا

الديود (off) فنحسب

قيمة V_D كما V_{ip} مع

عكس الإشارة

وخلال (-H.C) يكون

هذا الديود في حالة التوصيل

فنحسب V_{α} .

Example: design a full wave rectifier (FWR) to deliver peak output voltage of (15)V, $V_m = 15$, use (Si) diode with $V_a = 0.7$, $r_f = 0$, a variable input is 120 V (rms), $f = 50$ Hz, $R = 15$ k Ω .

- 1] Draw the cct diagram and tran. ratio ($\frac{N_1}{N_2}$).
- 2] Draw V_o and calculate V_o avg.
- 3] Specify diodes Piv, $I_{D,peak}$.

Using: ① FWBR
② FWR with C-T trans.

الحل :-

$$V_o = 15$$

$$V_a = 0.7$$

$$r_f = 0$$

$$V_i = 120 \sqrt{2}$$

$$f = 50$$

$$R = 15$$

II using FWBR.

$$\frac{N_1}{N_2} = \frac{V_i}{V_s} = \frac{V_{ip}}{V_{sp}} = \frac{V_i(\text{rms})}{V_s(\text{rms})}$$

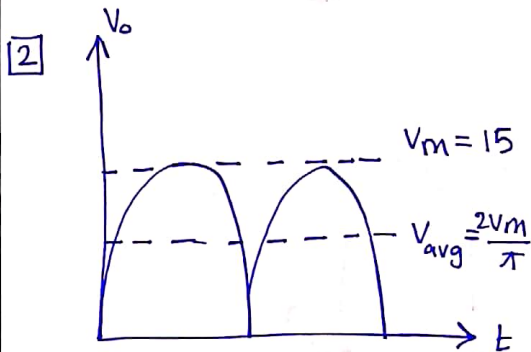
$$V_{ip} = V_i(\text{rms}) \cdot \sqrt{2} = 120(\sqrt{2}) = 170.$$

$$V_{sp} = V_m + 2V_a$$

$$= 15 + 2(0.7)$$

$$V_{sp} = 16.4$$

$$\frac{N_1}{N_2} = \frac{170}{16.4} \approx 10$$



$$V_m = 15$$

$$V_{avg} = \frac{2V_m}{\pi} = \frac{2(15)}{\pi} = \frac{30}{\pi}$$

3] $P_{iv} = V_{sp} - V_a$

$$= 16.4 - 0.7$$

$$P_{iv} = 15.7$$

$$I_{Dp} = I_m = \frac{V_m}{R} = \frac{15}{15} = 30$$

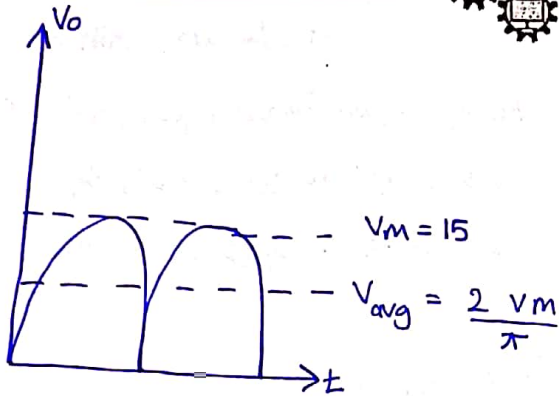
* Using FWR using C-T trans

1] $V_m = V_{sp} - V_a$

$$V_{sp} = 15 + 0.7 = 15.7$$

$$\frac{N_1}{N_2} = \frac{V_i}{V_s} = \frac{170}{15.7} \approx 10$$

2



$$V_{avg} = \frac{2(15)}{\pi} = \frac{30}{\pi}$$

3

$$\begin{aligned} P_{iv} &= 2V_{sp} - V_{ac} \\ &= 2(15.7) - 7 \\ &= 30.7 \end{aligned}$$

حلينا هذا السؤال بناءً على القوانيت التي كنا نستنتجها من (KVL) أثناء الشرح، والسبب أن ٢٤ كانت قيمتها صفر، لكن لو كانت غير صفر، فيجب الانتباه والافضل عمل KVL والحل عليها، وهو سهل جداً.

* معلومات إضافية الاستفادة:

① كلما كانت Piv أعلى، كانت الدايود سعوه أعلى

② لو سلنا الترانسفورمر من (FWR) ما، 2 ياتر

درج يشغل الريكتيفاير عادي، لكن لو شغلت

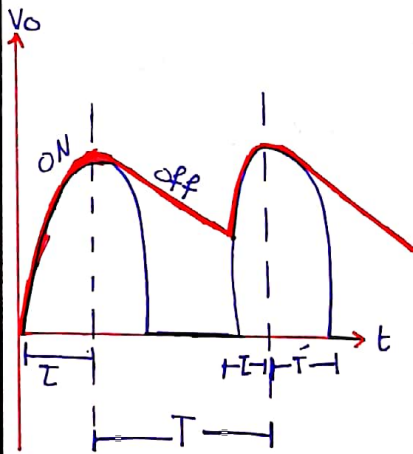
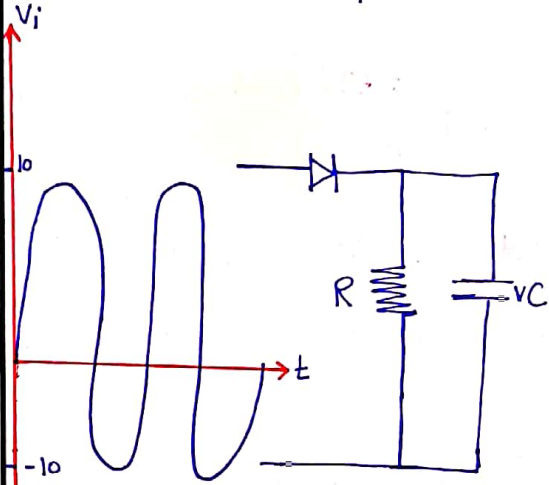
الترانسفورمر من (FWR with C-T)، ما، 2 يشغل.

انتهى ...

* Filter *

الفلتر بشكل بسيط عبارة عن ريكتيفاير مركب عليه مواسع موازي له.

وظيفته يقلل التموج في السيغنالز، فالمواسع يشحن ويفرغ ويقال ال (ripple).



* ال (ripple) هو (AC) بس بغيروه (DC) لأغراض الديزايته.

ال (Ripple) يعتمد على :-

آلية الشحنة والتفريغ بشكل سريع :-

عندما يكون الدايمود (ON) ، المواسع يشحن بزموت اسمه (Tch) .

وعندما يكون الدايمود (OFF) ، المواسع يفتغ بزموت اسمه (Tdis) و T .

الزمن الكلي للشحن والتفريغ (T) :-
 $T = T_{ch} + T_{dis}$

عندما تكون V_i تساوي مثلاً (10) ،

ويبدأ المواسع بالشحن حتى يصل 10 فولت على المواسع .

عندما تقل V_i وتنزل إلى (9) ، يتغير $V_i=9$ ،
 $V_c=10$ ، فبدأ المواسع يفتغ .

لنفرض أن المواسع استقر بالتفريغ إلى (7) فولت

تصبح ($V_i=9$) و ($V_c=7$) ، يرجع المواسع
 لشحن مرة أخرى .

وهكذا تستمر العملية بالشحن والتفريغ ، والهدف

الأساسي هو التقليل من التموج الموجود في الإسطاوة

طبعاً كلما زدنا قيمة المواسع ، يقل ال (ripple)
 ويقرب من (DC) .

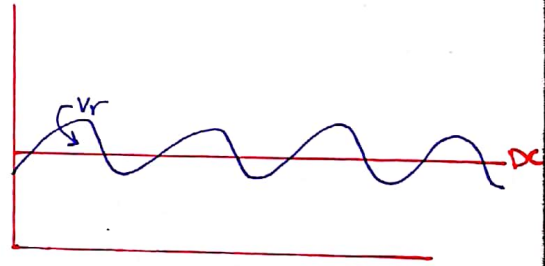
- ① قيمة المواسع والمقاومة والتردد تبع Ac
- ② زمن التفريغ ، كما قل زمن الشحنة والتفريغ ، يزداد ال (Ripple) .

$$T = T_{dis} = R \cdot C$$

$$T_{ch} = r_f \cdot C$$

$$T = T_{ch} + T_{dis}$$

$$\text{if } (r_f=0) \Rightarrow T = T_{dis} = R \cdot C$$



هذا التموج يأتي من الشحنة والتفريغ .

تمة الموجة = V_m

قاع الموجة = V_L

$$V_r = V_m - V_L$$

اشتقاه لنموذج لقانون [غير مطلوب]

$$V_L = V_c \text{ , when } t = T$$

$$V_L = V_m e^{-T/Rc}$$

$$V_r = V_m - V_m e^{-T/Rc}$$

$$= V_m (1 - e^{-T/Rc})$$

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

$$V_r = V_m (1 - (1 - \frac{T}{Rc}))$$

$$V_r = V_m \frac{T}{Rc}$$

$$T = T = \frac{1}{f}$$

إعداد: نتالي الكايد

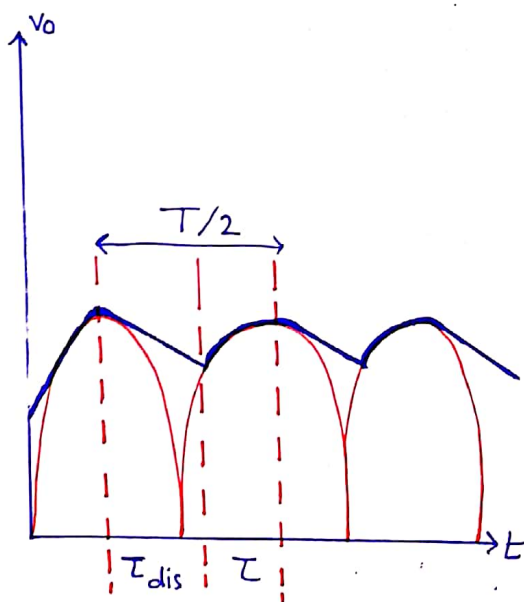
$$V_r = \frac{V_m}{fCR}$$

V_r : Peak to peak value of v_r .
 f : freq. of ac input signal.
 C : filtering cap.
 R : load resistance.

أثناء الشحنة ، الدايود يكون (ON) يعني خورود
 ، فيمر تيار اسمه (I_{Dm})
 وأثناء التفريغ يكون الدايود (OFF) يعني أوب
 سيركة ، $I_D = 0$

التي حدد قيمه الموسع هو I_{Dm}

هاد بالنسبة ل (H.C) ، بس بال (F.w)
 ، يكون في اختلاف بسيط .



$$\frac{T}{2} = \tau_{dis} + \tau_{ch} , \tau_{dis} = T$$

$$\text{if } r_f = 0 \rightarrow \tau_{ch} = r_f \cdot C = 0$$

$$\frac{T}{2} = \tau_{dis}$$

$$V_r = \frac{V_m \cdot T}{RC}$$

Full wave	half wave
$\frac{T}{2} = \tau_{dis}$	$T = \tau_{dis}$
$V_r = \frac{V_m \cdot T}{RC}$	$V_r = \frac{V_m}{fRC}$

$$* V_{r(\text{Full})} = \frac{V_m}{2fCR} \Rightarrow V_r = \frac{1}{2} V_{r(\text{half})}$$

حيث أن بال (H.w) يوجد وقت كبير
 للتفريغ ، كمن (F.w) الوقت أقل
 وذلك واضح في الرسومات .

$$V_{r(\text{Full})} = \frac{V_m}{2fCR}$$

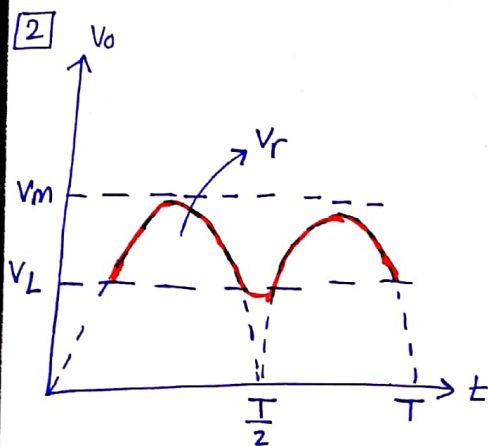
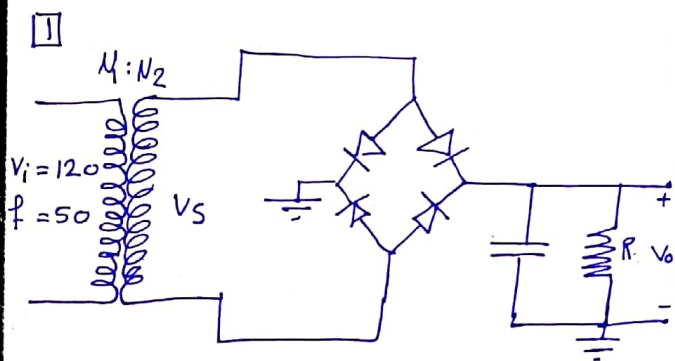
$$V_{r(\text{half})} = \frac{V_m}{fCR}$$

$$C = 2C_{(\text{half})} = C_{(\text{Full})}$$

Example : design a FWBR to deliver a peak out voltage, $V_m = 10$, with ripple not exceed 10%, $V_\alpha = 0.7$, the input is (120) rms, $f = 50$ Hz, $R = 100$.

- 1] draw the circuit diagram.
- 2] draw $V_o(t)$ indicating time and voltage level?
- 3] calculate $\frac{N_1}{N_2}$, P_{iv} , $I_{D_{peak}}$ and filtering capacitor?

الحل :-



$$V_r = V_m - V_L$$

$$= 10 - V_L$$

$\therefore (10\%) \rightarrow$ المقبول

يحتي 10% من (V_m)

$$V_r = \frac{10}{100} (V_m)$$

$$= \frac{10}{100} (10)$$

$$V_r = 1$$

$$V_r = V_m - V_L$$

$$V_L = V_m - V_r$$

$$= 10 - 1$$

$$V_L = 9$$

3]

$$\frac{N_1}{N_2} = \frac{V_i}{V_s} = \frac{V_i (\text{rms})}{V_s (\text{rms})} = \frac{V_{ip}}{V_{sp}}$$

$$V_{ip} = V_i (\text{rms}) = 120 \sqrt{2} = 170$$

$$V_m = V_{sp} - 2V_\alpha$$

$$V_{sp} = V_m + 2V_\alpha$$

$$V_{sp} = 11.4$$

$$\frac{N_1}{N_2} = \frac{170}{11.4}$$

$$P_{iv} = V_{sp} - V_\alpha$$

$$= 11.4 - 0.4$$

$$= 10.7$$

$$I_{Dp} = \frac{V_m}{R} = \frac{10}{100} = 10^{-3}$$

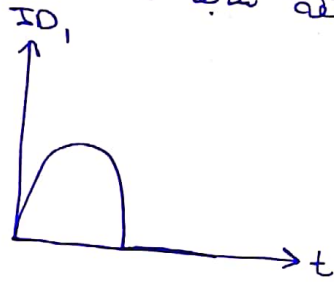
$$V_r = \frac{V_m}{2fCR}$$

$$C = \frac{V_m}{2fR \cdot V_r} = \frac{10}{2(50)(100)(10^{-3})} = 10^{-3} \text{ F}$$

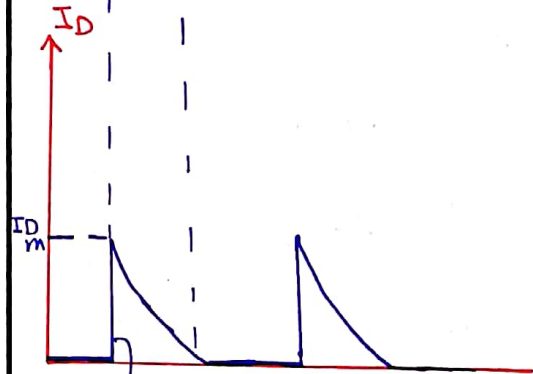
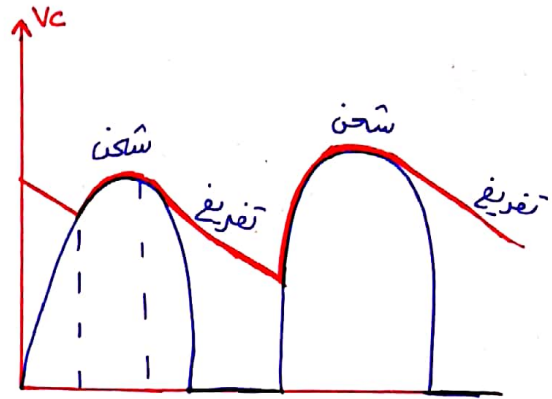
سؤال !!

لو طلبتني قيمة I_{D1} هل سيكون (HC) أم (FC) ؟

I_{D1} حرة سيكون فور دور I_{D1} حرة سيكون له قيمة I_{D1} حرة مصدر .
وتم شرح هذه النقطة سابقاً .



أعلى تيار يمر (I_{Dm}) عندما تكون قيمة C أقل ما يمكن . لاحظ الشكل .



التيار أعلى ما يمكن والموسع أقل ما يمكن

ملاحظات مهمة :-

إذا كان محطى في السؤال :

the ripple most of $V \rightarrow$ Peak to peak $\rightarrow V_r = 1$

the ripple 1 Peak $V \rightarrow$ لازم أنيق $\rightarrow V_r = 2$

the ripple 1 (rms) $V \rightarrow$ لازم أنيق $\rightarrow V_r = 2\sqrt{2}$

لأنه لازم تكون V_r [قيمة دفاع]
Peak to peak .

تليين القوائين :-

$$* E_c = E_v + E_g$$

$$* \sigma = \frac{1}{\rho}$$

$$* n_i = B \cdot T^{3/2} \cdot e^{-E_g/2kT}$$

$$* P_o = \frac{n_i^2}{N_d}$$

$$* n_o = \frac{n_i^2}{N_A}$$

$$* J_n = e \cdot M_n \cdot n \cdot E$$

$$* J_p = p \cdot M_p \cdot p \cdot E$$

$$* I = J_n \cdot A$$

$$* J = J_n + J_p$$

$$* J = \sigma \cdot E$$

$$* J = \frac{1}{\rho} \cdot E$$

$$* \sigma = e \cdot n \cdot M_n + e \cdot p \cdot M_p$$

$$* J_n = e \cdot D_n \cdot \frac{dn}{dx} \quad \left. \begin{array}{l} \text{مع الانتباه للإشارة} \\ \text{بأسفل على الأجزاء} \end{array} \right\}$$

$$* J_p = p \cdot D_p \cdot \frac{dp}{dx}$$

$$* V_{bi} = \frac{kT}{e} \ln \frac{N_A \cdot N_d}{(n_i)^2}$$

$$* \frac{kT}{e} = V_T$$

$$* I_{s2} = I_{s1} (2)^{\frac{\Delta T}{5}}$$

$$* C_j = \frac{C_{j0}}{\sqrt{1 + \frac{V_R}{V_{bi}}}}$$

$$* I_D = I_s \cdot e^{V_D/nV_T} \rightarrow V_D \text{ موجبة}$$

$$* I_D = -I_s \rightarrow V_D \text{ سالبة}$$

$$* P_D = V_D \cdot I_D$$

* HWR :-

$$I_{Dm} = \frac{V_{ip} - V_{\alpha}}{R} = \frac{V_m}{R}$$

$$V_m = V_{ip} - V_{\alpha}$$

$$V_D = -V_{ip}$$

$$V_{avg} = \frac{V_m}{\pi}$$

$$P_{iv} = V_{ip}$$

* FWR using C.T.

$$I_{Dm} = \frac{V_{sp} - V_{\alpha}}{R}$$

$$V_m = V_{sp} - V_{\alpha}$$

$$V_D = -(2V_{sp} - V_{\alpha})$$

$$V_{avg} = \frac{2V_m}{\pi}$$

$$P_{iv} = 2V_{sp} - V_{\alpha}$$

* (FWR) :-

$$I_{D_m} = \frac{V_{sp} - 2V_{\alpha}}{R}$$

$$V_m = V_{sp} - 2V_{\alpha}$$

$$V_D = V_{\alpha} - V_{sp}$$

$$P_{i.v} = V_{sp} - V_{\alpha}$$

$$P = I_{avg} * V_D = I_{avg} (V_{\alpha} + I_D * r_f)$$

$$V_{avg} = \frac{2V_m}{\pi}$$

* Filter (HW) :-

$$V_r = V_m - V_L$$

$$\tau_{ch} = r_f \cdot C$$

$$\tau' = \tau_{dis} = R \cdot C$$

$$T = \tau_{ch} + \tau_{dis}$$

$$V_r = \frac{V_m}{fRC} = \frac{V_m \tau'}{RC}$$

* Filter (Fw) :-

$$V_r = \frac{V_m}{2Rcf}$$

$$V_r(\text{half}) = 2V_r(\text{full})$$

$$C(\text{half}) = 2C(\text{full})$$

* voltage regulator :

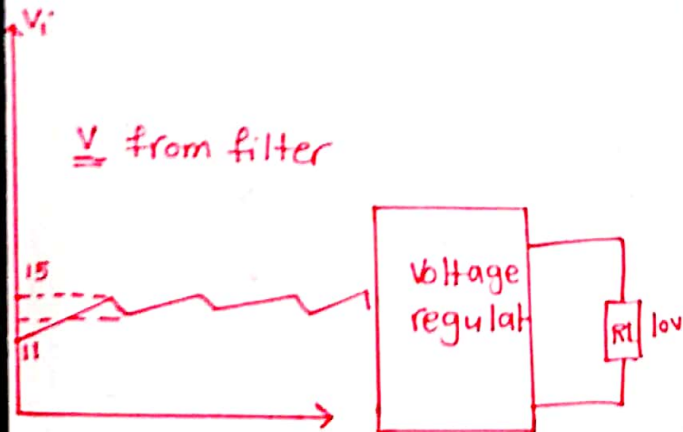
electronic circuit used to maintain a certain voltage across a certain load and protect the load when (V_i) or (R_L) is changed.

منظم الفولتية : وظيفته تثبيت فولتية معينة على ال (Load) ، ليحافظ على سرعة ال (Load) .

* منظم الفولتية يأتي بعد الفلتر ، فتأتي V_i

عند الفلتر لتدخل إلى (R_L) ويمكن تخليق إنها بطارية التلفون ، مشان أحسن هاي البطارية من الاضرار في حال دخل عليها تيار عالي ، بركب Voltage regulator

وظيفته إنه يضع فولتية معينة على البطارية وتبقى ثابتة ، وهما دخل عليها فولتية أكبر منها ما تستقبل إلا بالمقدار المحدد لها ، وبالتالي تم حماية هاي البطارية من الاضرار .



مبدأً على الرسمة ، حتى أحسن (R_L) واللي بنقصده فيها بطارية التلفون ، لازم أفضل بينها وبين الفلتر ، بإسني اسمه [منظم الفولتية] على سبيل المثال ، ثبتت الفولتية على البطارية (10 فولت ، دائماً سيدخل إلى البطارية (10 فولت مهما كانت قيمة (V_i) القادمة من الفلتر ، يعني سواء V_i كانت (11) أو (15) ، لا يقبل إلا (10) . وسيسهل بشكل آفنا وهو المطلوب .

* أبسط دائرة كهربائية بلا (voltage reg) هي الزينر (Zener diode) .

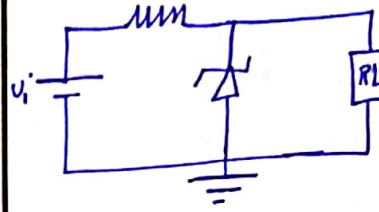
* من أسباب ال (damage) اللي بتتصير :-

لتفوض أن محطة كهربائية بتوزع كهرباء على الجامعة كاملة [قاعات ، مختبرات ، إلخ...]

وأن القاعة (1) في قسم الكهرباء مخصص لها (200) أمبير موزعين على الأضواء و اللاتاشو ، وكان الاللاتاشو بتحتاج فقط (20 mA) أمبير ، في حال مر فيها أكثر من (20) mA سوف تحترق @.@ .

شو الاحتمالات التي سببت مرور أكثر من 20 mA (20) ؟

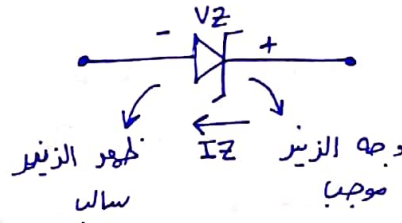
① الاحتمال الأول، أنه محطة الكهرباء زادت الفولتية من عندها ، فبصير إنه الجامعة بومهلها (220) بدل (200) ، خالبتالي قسم الكهرباء رح يوصله أكثر من ما بحتاج ، وكذلك القاعة ، واللاتا شو يصله أكثر من ما بحتاج فيحترق .



هاد الزنير دا يود بحمي (RL) ، والمقاومة موجودة لحماية الزنير .

هاد اسمه [Variable v_i] ، لكن (RL) للجامعة ثابتة .

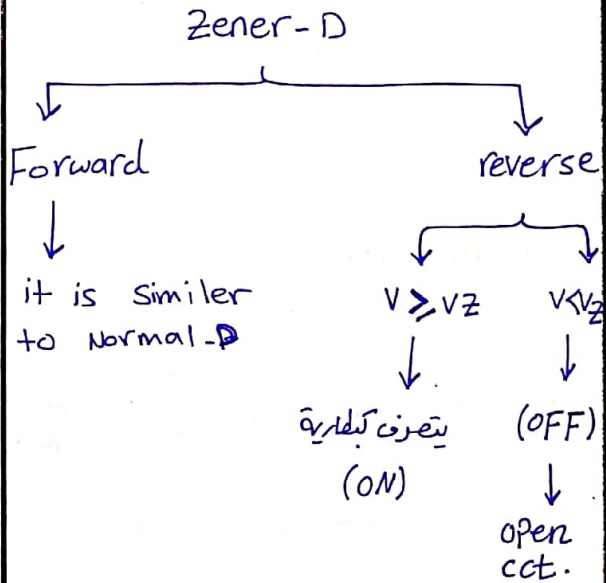
* أقطاب الزنير بدوها تركيز لأنها غير عن أقطاب الداود العادي .



② الاحتمال الثاني ، انه ما في أي مشاكل بالمحطة بس حبار أو بناسيركن بكلمة الرياضه ، عمل ضل يباقي حبابي الجامعة ، فبوزع التيار على باقي العباقي وبالتالي يزداد التيار على القاعات وعلى الالاتر وبينحرق .

* زي ما أخذنا أنه الداود له حالتين إما فور وورد إما ريفيرس ، كان الزنير إله حالتين .

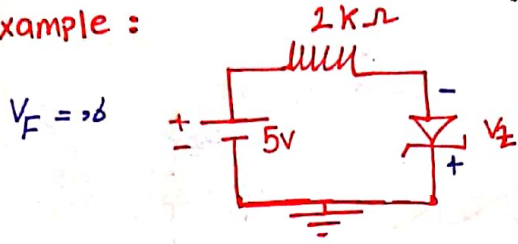
هاد اسمه [Variable RL] ، لكن (V_i fixed) .



هون بتكون خاتمة (Voltage reg) ، v_i و v_o شبت الفولتية على الأجهزة ، وما تحترق في حال حدت أحد الاحتمالين السابقين .

* Zener diode can be used as a voltage regulator.

Example :

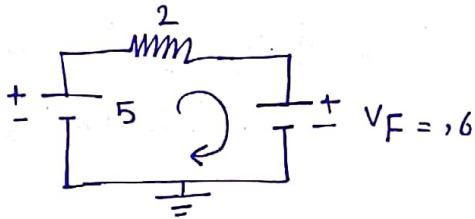


الحلج :

نحدد أقطاب الزنير وتعارفها مع أقطاب البطارية [موجب قريب عالجب ، والسالب قريب عالجب]

هاد بالزنير معناه فور وورد عاكس الديوود العادي .

اذا كان الزنير فور وورد نامله كالدرايوود العادي .



يعني موجب قريب عالجب وسالب قريب عالجب

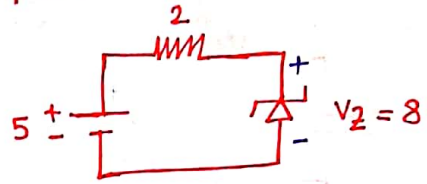
$$V_{\alpha} = V_F = 0.6$$

$$-5 + 2(I_D) + 0.6 = 0$$

$$I_D = \frac{5 - 0.6}{2} = 2.2 \text{ mA}$$

$$V_D = V_{\alpha} = V_F = 0.6 \text{ V}$$

Example :



الحلج :

نحدد أقطاب الزنير ، وتعارفها مع أقطاب البطارية [موجب قريب على الموجب والسالب قريب على السالب]

هاد بالزنير معناه رثقيرس عاكس الديوود العادي .

الآن بدنا نعرف هل هو (ON) أم (OFF)

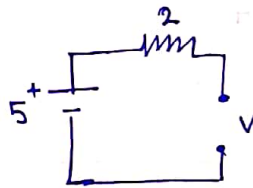
تقارن V_Z بـ V

$$V_Z = 8$$

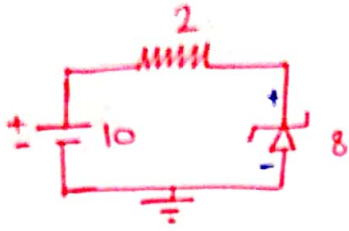
$$V = 5$$

$$V_Z > V \Rightarrow Z-D \text{ is (off)}$$

$$\Rightarrow \text{open cct} \Rightarrow I_Z = 0$$



* Example :



بعد تحديد أقطاب الزنير ومقارنتها بأقطاب البطارية :

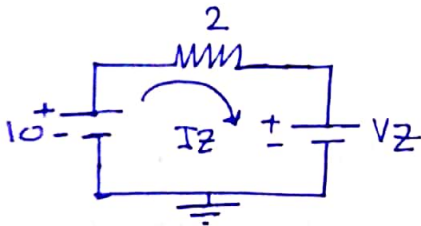
- البطارية [موجب مع موجب وسالب مع سالب]
- يعني إيقديس ، مطلوب نعرف هل هو ON أم (OFF)

$$V_Z = 8$$

$$V = 10$$

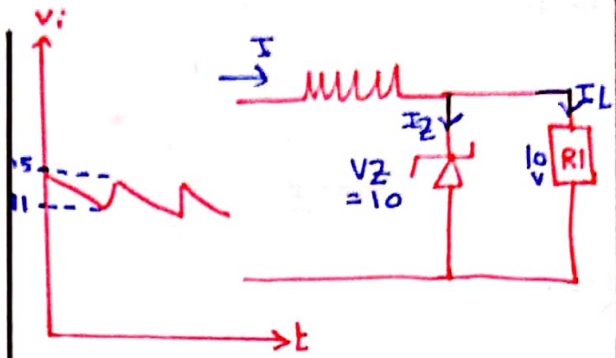
$V > V_Z \Rightarrow$ يتصرف الزنير \Rightarrow تياره يتراوح بين $I_{Z \min}$ و $I_{Z \max}$

كبطارية جهدها V_Z



$$-10 + 2(I_Z) + 8 = 0$$

$$I_Z = 1 \text{ mA}$$



* لنفرض أن R_L يستغل فقط على (10 فولت ، تركزت زنير جهده (10) فولت

$$V_Z = 10 \text{ ، ودخل عليه } v_i$$

كما في الرسمة يتراوح بين (11 → 15)

$$V_Z < V$$

∴ الزنير يتحول إلى بطارية جهدها

(V_Z) وتيارها (I_Z)

* المقاومة التي نركبها لازم تكون قادرة على

ضبط التيار بحيث لا يتجاوز ($I_{Z \max}$)

* عندما نقول أن الدايمود العادي (ON)

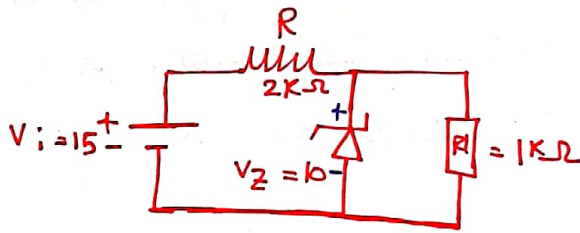
نقصد بذلك أنه موجود

لكن عندما نقول أن الزنير دايمود (ON)

نقصد بذلك أنه إيقديس ويتصرف كبطارية

جهدها (V_Z)

Example:



find I_L, I, V_L, P_Z ?

الحل:

في السؤال لم يعطين قيمة (V) لأقاربها مع (Vz) ، لذلك أنا لا أعلم إذا كان (V > Vz) أو (V < Vz) .

نقارن أقطاب البطارية مع أقطاب الزنبر [موجب مع موجب وسالب مع سالب] .

∴ الزنبر (rev) كذا أي حالة من الحالات

لأجد قيمة (V) ، سأستخدم قانون (voltage div) لأعرف من خلاله فولتية (RL) فهي موازية للزنبر وهي (V) .

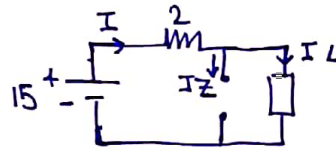
أفرض أن الزنبر (off) ← open cct

$$V = \frac{V_i * R_L}{R + R_L} = \frac{15 * 1}{2 + 1} = 5$$

$$V_Z = 10$$

$$V = 5$$

since $V < V_Z \rightarrow Z-D$ is (off) \Rightarrow open cct .



$$I_Z = 0$$

$$I_L = I = \frac{V_i}{R + R_L} = \frac{15}{3} = 5 \text{ mA}$$

$$P_Z = V_Z * I_Z = 0$$

$$V_L = V = 5 .$$

* find I_L, I, V_L, P_Z if $R_L = 9 \text{ k}\Omega$?

الحل:

نفس خطوات الحل

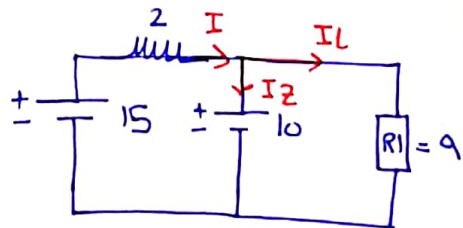
$$V = \frac{V_i * R_L}{R_L + R} = \frac{15 * 9}{9 + 2} \approx 13$$

$$V = 13$$

$$V_Z = 10$$

$\Rightarrow V_Z < V \Rightarrow$ يتصرف كبطارية

بهدنها V_Z ويمر خلالها تيار (I_Z)



$$I_L = \frac{V_Z}{R_L} = \frac{10}{9} = 1,1 \text{ (mA)} .$$

$$I = I_Z + I_L$$

$$-15 + 2(I) + 10 = 0 \Rightarrow I = 2,5$$

$$2,5 = I_Z + 1,1 \Rightarrow I_Z = 1,4$$

$$P_z = I_z * V_z$$

$$= 1.4 * 10$$

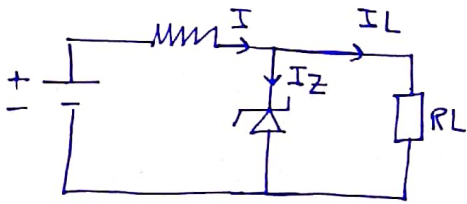
$$P_z = 14$$

$$V_L = V_z = 10$$

بهذا المثال كانت قيمة (V_i) وقيمة (R_L) لاهما ثابتين .

يوجد حالتين :-

- (1) V_i ثابت و (R_L) متغير
- (2) R_L ثابت و (V_i) متغير



عند زيادة قيمة (V_i) ستزداد (I) فكل الزيادة ستذهب إلى (I_Z) وتبقى (I_L) ثابتة .

وعندما تقل (V_i) ستقل (I) وكل النقصان ستذهب إلى (I_Z) وتبقى (I_L) ثابتة .

هذا يعني (V_i) متغيرة و (R_L) ثابتة
 [fixed R_L and variable V_i]

* $V_i \uparrow$, $I \uparrow$, but I_L fixed
 So $I \uparrow = I_Z \uparrow + I_L(\text{fixed})$.

* $V_i \downarrow$, $I \downarrow$, but I_L fixed
 So $I \downarrow = I_Z \downarrow + I_L(\text{fixed})$.

عند زيادة (R_L) ستقل (I_L) لأن العلاقة بين التيار والمقاومة عكسية ، وعندما تقل (I_L) ستزداد (I_Z) مع بقاء (I) ثابتة .

عندما تقل (R_L) ستزداد (I_L) ، وتقل (I_Z) مع بقاء (I) ثابتة .

هذا يعني أن (R_L) متغير و (V_i) ثابتة .
 [fixed V_i and variable R_L]

* $R_L \uparrow$, $I_L \downarrow$, but I fixed

$$I_{\text{fixed}} = I_Z \uparrow + I_L \downarrow$$

* $R_L \downarrow$, $I_L \uparrow$, but I fixed

$$I_{\text{fixed}} = I_Z \downarrow + I_L \uparrow$$

هل الزنبر سيتطبع حماية ال (load) اذا تغيرت (V_i) من صفر إلى طالعائية ؟

لا ، إنما الرننج الذي يعمل فيه الزنبر $[V_{i_{\min}} - V_{i_{\max}}]$ يقعد على

Zener Parameter [خواصات الزنبر]

وهي : V_z , $I_{Z_{\max}}$, $I_{Z_{\min}}$

Example: calculate the range of (V_i) over which Z-D is (ON), when Z-D has:

$$P_{Z_{max}} = 40 \text{ mw}$$

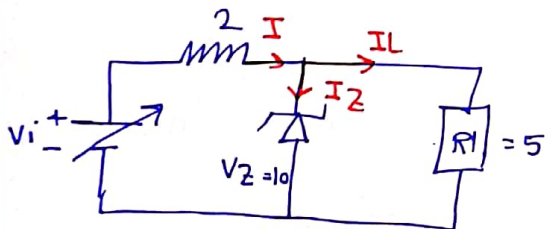
$$V_Z = 10 \text{ V}$$

$$R = 2 \text{ K}\Omega$$

$$R_L = 5 \text{ K}\Omega$$

الحل :-

تحليل الرسمة وتطبيق قوانين سيرن بسيطة.



$$\text{KVL} :- -V_i + R(I) + V_Z = 0$$

$$V_i = I(R) + V_Z$$

$$I = I_Z + I_L$$

$$P_{Z_{max}} = V_Z * I_{Z_{max}}$$

$$40 = 10 * I_{Z_{max}}$$

$$I_{Z_{max}} = 4 \text{ mA}$$

$$I_L = \frac{V_Z}{R_L}$$

$$= \frac{10}{5}$$

$$I_L = 2 \text{ mA} \quad \checkmark \quad [\text{ثابتة}]$$

$$I_{max} = I_{Z_{max}} + I_L \text{ fixed}$$

$$= 4 + 2$$

$$I_{max} = 6 \quad \checkmark$$

نعود إلى أول KVL :

$$V_{i_{max}} = I_{max}(R) + V_Z$$

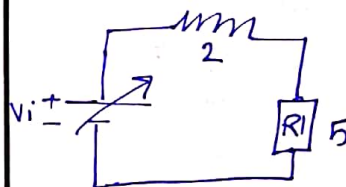
$$= 6(2) + 10$$

$$V_{i_{max}} = 22 \quad \checkmark$$

الآن بدأنا نحسب $V_{i_{min}}$ ، عند I_{min}

عند $I_{Z_{min}}$

بما أن السؤال لم يعطينا قيمة $I_{Z_{min}}$ إذن ستكون صفر ، يعني كأنها (open ckt)



$$I_{min} = I_{Z_{min}} + I_L \text{ fixed}$$

$$= 0 + 2$$

$$I_{min} = 2 \quad \checkmark$$

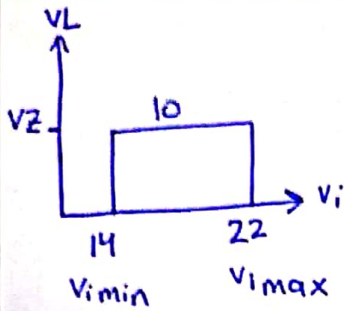
نعود إلى KVL :

$$V_{i_{min}} = I_{min} * R + V_Z$$

$$= 2(2) + 10$$

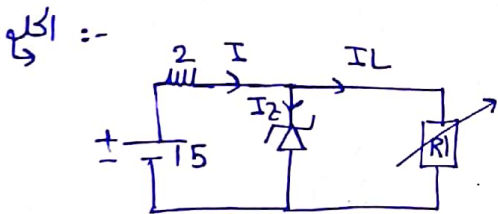
$$V_{i_{min}} = 14 \quad \checkmark$$

إعداد: نتالي الكايد



يحت الزنبر سيجل فقط ضمن رينج V_i
 (14-22) ، اذا دخل V_i أقل من 14
 سيجح الزنبر (off)
 اذا دخل V_i أكبر من 22 سيجح
 over heating وحترف.

Example: given Z-D with
 $V_Z = 10V$, $P_{Z \max} = 20mW$,
 $R = 2K\Omega$, $V_i = 15V$, calculate
 the range of R_L ?



$$P_{Z \max} = I_{Z \max} * V_Z$$

$$20 = I_{Z \max} * 10$$

$$I_{Z \max} = 2 \quad \checkmark$$

$$KVL:- \quad -15 + 2(I) + 10 = 0$$

$$I = 2.5 \quad \checkmark$$

$$I_{\text{fixed}} = I_{Z \max} + I_{L \min}$$

$$2.5 = 2 + I_{L \min}$$

$$I_{L \min} = 0.5 \quad \checkmark$$

$$R_{L \max} = \frac{V_Z}{I_{L \min}} = \frac{10}{0.5} = 20V$$

الآن نزيد حساب R_L عند $I_{L \max}$

عند $I_{Z \min}$ ، ولما أنه غير مذكور في

السؤال قيمة $I_{Z \min}$ ، فهي تساوي صفر

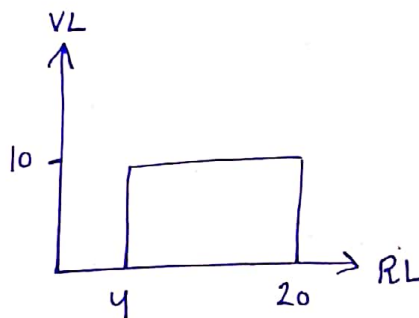
يحت عند (Z-D off).

$$I_{\text{fixed}} = I_{Z \min} + I_{L \max}$$

$$2.5 = 0 + I_{L \max}$$

$$I_{L \max} = 2.5 \quad \checkmark$$

$$R_{L \min} = \frac{V_Z}{I_{L \max}} = \frac{10}{2.5} = 4 \quad \checkmark$$

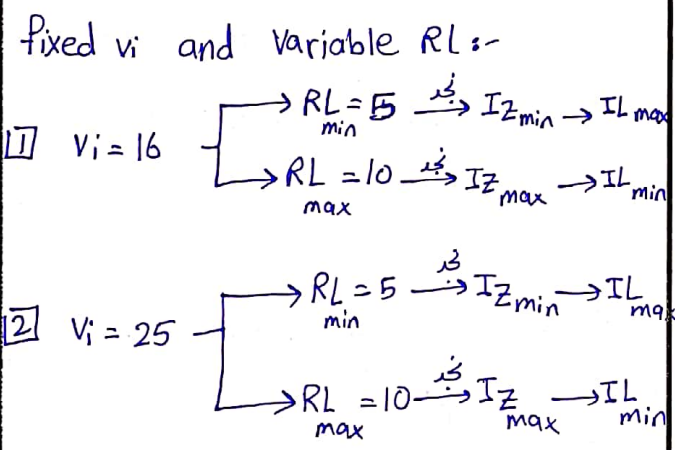


$$R_{L \max} \xrightarrow{\text{تقابلها}} I_{L \min} \xrightarrow{\text{تقابلها}} I_{Z \max}$$

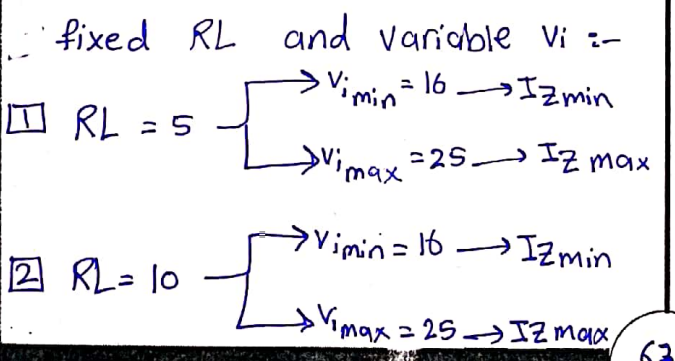
$$R_{L \min} \xrightarrow{\text{تقابلها}} I_{L \max} \xrightarrow{\text{تقابلها}} I_{Z \min}$$

Example: Specify the Z-D required to maintain 10V across a load when the load is changed from $(5k\Omega) \rightarrow (10k\Omega)$ and V_i changed from $(16V) \rightarrow (25V)$ find, I_{Zmin} , I_{Zmax} , P_{Zmax} ?

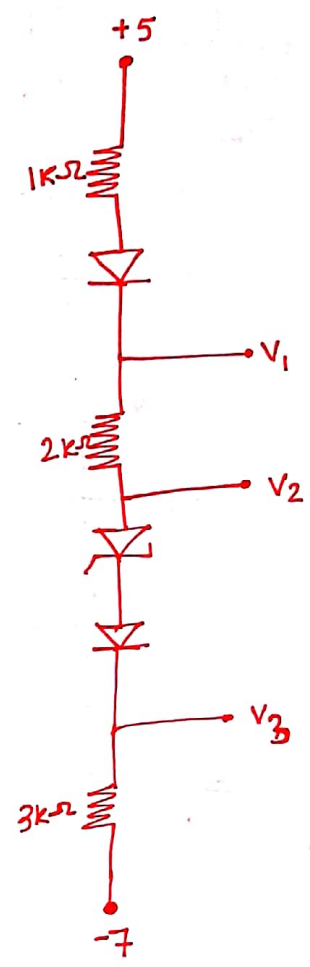
الحل :-
 لهذا السؤال من (V_i) و (R_L) متغيرين ،
 لذلك سنثبت إحداها ونترك الأخرى كما هي .
 فإما نثبت (R_L) أو (V_i) كالآتي :-



مثل ما حلينا المثالين السابقين تماماً



Example :



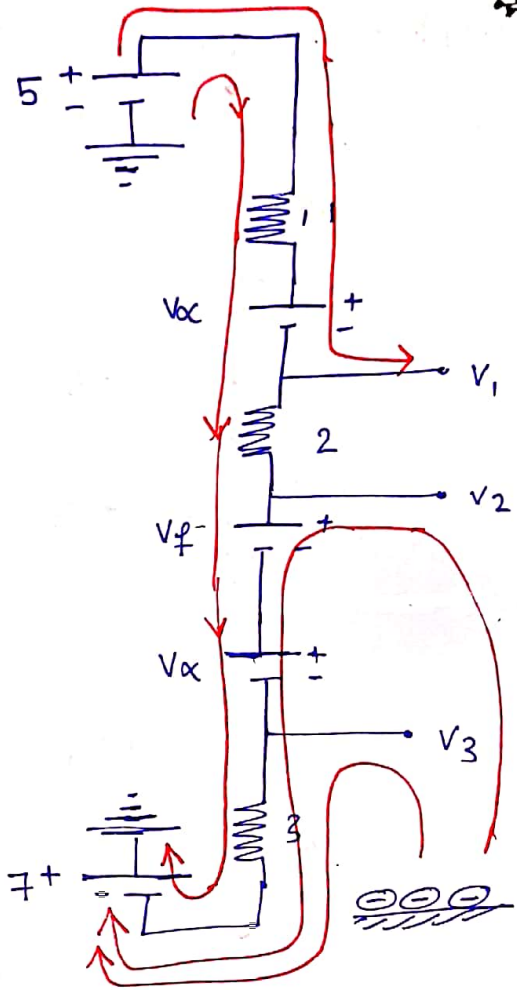
$V_Z = 5$
 $V_F = 15$
 $V_A = 16$

find I_D , I_Z , V_1 , V_2 , V_3 ?

الحل :-
 نعيد الرسم مع التغيرات الجديدة ،
 وكما تعلمنا سابقاً أن (15) تعني أن القطب السالب على الأرض ، وأن (-7) تعني أن القطب الموجب على الأرض كما سيوضح في الرسم .

وكما نلاحظ أقطاب الديودات والذئير مع أقطاب البطاريات حتى نعرف ماذا نعتبرهم فورود أو ريفيرس .

إعدادو : نتالي الكايد



تنظر عند التودات لا نجد أي تفرعات
لذلك كلتي فوهول على التوالي ، فإنت

$$I_2 = I_D = I$$

(KVL):-

$$-5 + I(1) + V_x + 2(I) + V_p + V_x + 3(I) - 7 = 0$$

$$-5 + 16 + 15 + 16 - 7 = -I - 2I - 3I$$

$$-10,3 = -6(I)$$

$$I_D = I_2 = I = 1,72$$

لإيجاد V_3, V_2, V_1 نعمل KVL أيضاً

$$-5 + 1(1,72) + 16 + V_1 = 0$$

$$V_1 = 2,68 \text{ V}$$

$$-V_2 + 15 + 16 + 3(1,72) - 7 = 0$$

$$V_2 = -1,74 \text{ V}$$

$$-V_3 + 3(1,72) - 7 = 0$$

$$V_3 = -1,84 \text{ V}$$

لوحظ V_{13} كم يعني ؟

$$V_{13} = V_1 - V_3$$

$$= 2,68 - (-1,84)$$

$$= 4,52 \text{ V}$$

نلاحظ أن الياود الأول قطبه الموجب قريب على
قطب البطارية الموجب وكذلك السالب قريب على
السالب ، لذلك نعتبره فورورد ونضع مكانه V_x
وبقاربة V_p :

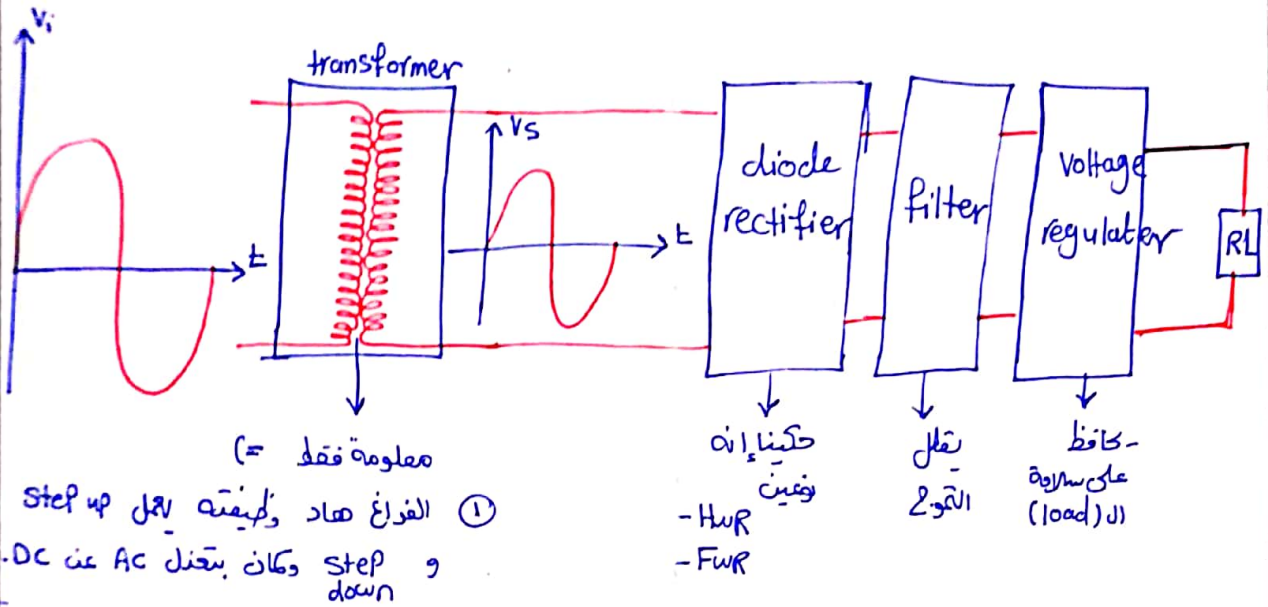
والياود الثاني [زئير] اقطبه موجب له قريب على
القطب السالب للبطارية ، والقطب السالب قريب على للموجب
هنا نعتبره فورورد ، وكما أخذنا سابقاً أن الزئير
عندما يكون فورورد نعتبره أو تعامله كالياود
العادي ، أيه نوضه ببطارية (V_p) .

والياود الثالث نفس الشيء يعتبر فورورد ونضع
مكانه V_x .

إعدادو: نتالي الكايد

بعد ما كملنا كل التجهيزات ، في تربط بينهم بفعل
 بسيط من حيوالتنا لحتى تكون جاهزين وحوالتين لا .

التفوت لما نشوفه ، متجرب ما دخل الشايف
 بالكهرباء ، في تصير هي العمليات ، في اسياد
 لما ما درسناها ، لكن بشكل بسيط .



هاد كامل اسمه [electronic power supply]

وكل من ترانسفورمر وريكتيفاير وولتر

يعتبر حائرة من دوائر A .

② وتفصل بين AC و DC

لتخلصنا من ال Spark .

$$\frac{V_S}{V_i} = \frac{N_2}{N_1}$$

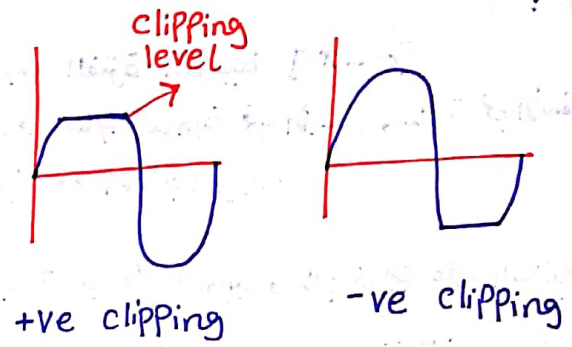
$$V_S = \frac{N_2}{N_1} \cdot V_i$$

if $N_2 > N_1 \rightarrow$ ارفع
 if $N_1 > N_2 \rightarrow$ خافض

*** Clipping :**

a process of cutting a portion of the AC input signal to a certain specified level.

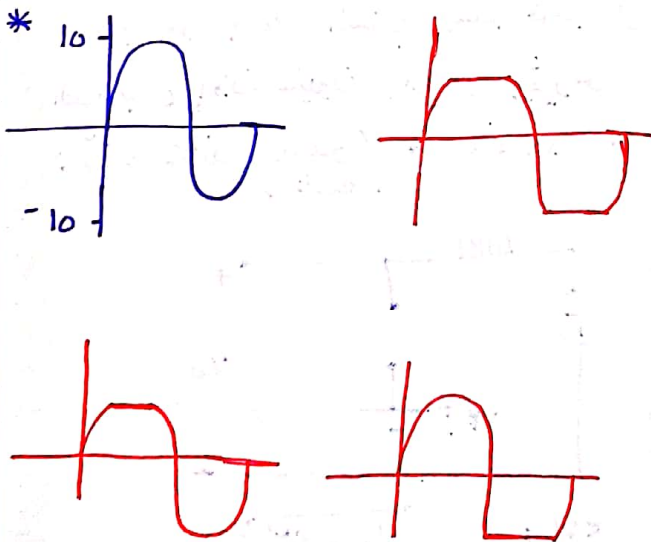
* the ckt which performs clipping is called "clipper" and it contains diode(s) represent the main element in the ckt.



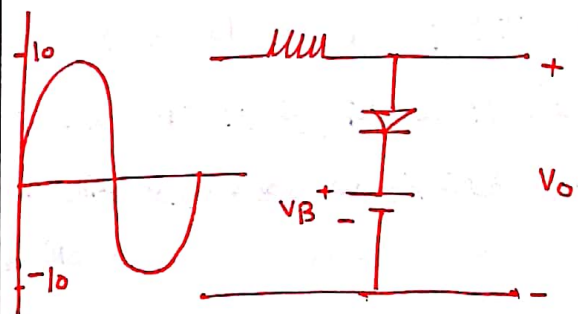
* the type of clipping (+ve) or (-ve) depends on diode direction.

يقوم بقطع السيگنال إما من موجة الموجب أو السالب ، ويعتمد نوع القطع (الموجب) أو السالب يعتمد على اتجاه الدايود .
 اسهل شيئ لنفهمه ، أنه ريكثيفيار ومعه بطارية .

* clipping level depends on value and polarity of DC source .



example :- Draw V_o for the indicated input , given $V_A = 16$
 $r_f = 0$, $V_B = 3.4$.

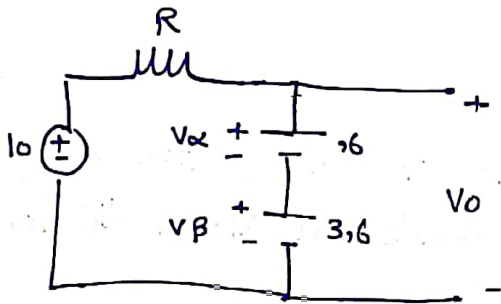


أمثلة على القطع الذي يحصل الإشارة وهناك أمثلة أخرى بالتأكيد بناءً على السؤال ومعلوماته .

الحل :

ندرس الفترة الموجبة $[0 - \pi]$
ونضع إشارة موجبة في الأعلى وسالبة في الأسفل
وتقارنها مع أقطاب الدايود .

موجب قريب على الموجب وسالب قريب على السالب
إذن سيكون الدايود فور وورد ، فنحوسه مكانه
• V_{α} و V_{β}



KVL :-

$$-V_i + R \cdot I_D + V_{\alpha} + V_{\beta} = 0$$

$$I_D = \frac{V_i - (V_{\alpha} + V_{\beta})}{R}$$

$$I_D = \frac{V_i - 4}{R}$$

for $V_i > 4$, Diode \rightarrow ON

إذا عوضنا مكان (V_i) قيمة أعلى من (4) ستكون
قيمة (I_D) موجبة ، يعني يمر تيار خلال الدايود
فهو (ON)

$$-V_o + V_{\alpha} + V_{\beta} = 0$$

$$V_o = V_{\alpha} + V_{\beta}$$

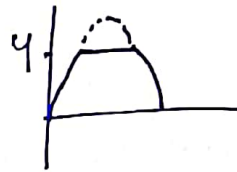
$$V_o = 4V$$

for $V_i < 4$, Diode \rightarrow off .

$$-V_i + \cancel{I_D} \cdot R + V_o = 0$$

$$V_o = V_i$$

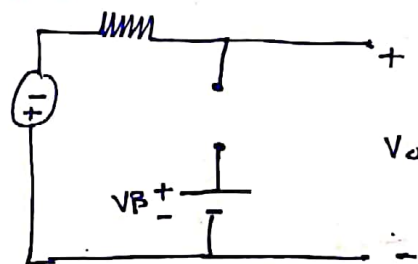
نحس رسمه (V_o) خلال هاي الفترة



[نحس رسمه V_i عندما تكون القيم أقل
من 4 ، ومقطوعة عند الأربعة كل
القيم الأعلى من 4]

الآن ندرس الفترة السالبة $[\pi - 2\pi]$
ونضع إشارة سالبة في الأعلى وموجبة في
الأسفل ، وتقارنهم مع أقطاب الدايود .

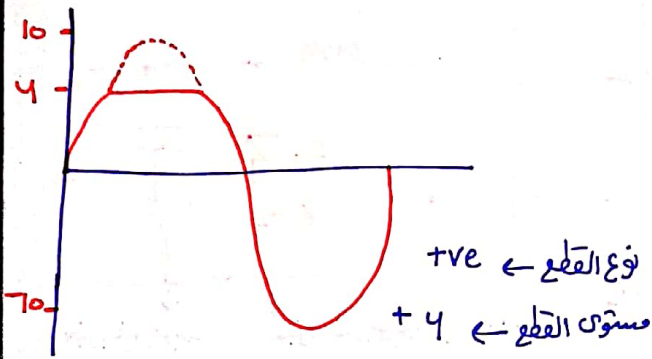
موجب قريب على السالب وسالب قريب على
الموجب ، إذن سيكون الدايود يعكس
فتعوضه مكانه (open ckt) $I_D = 0$



KVL :- $V_o = -V_i$

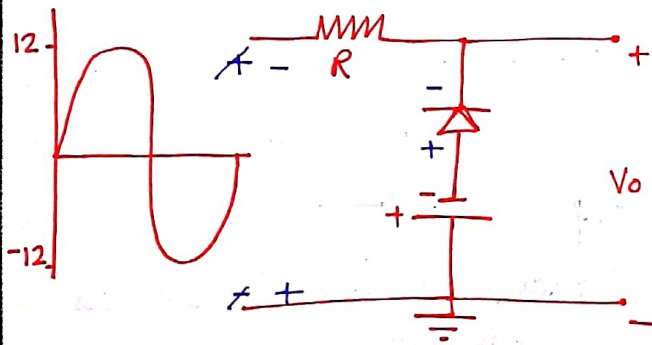
يعني رسمه V_o خلال هاي الفترة هي
نحس رسمه V_i

الرسم النهائي :-



Example :

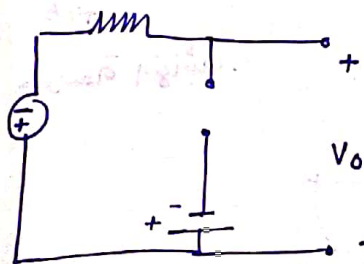
$V_{\alpha} = 3$
 $V_{\beta} = 5,7$



الحل : نتج نفس الخطوات في المثال السابق

ندرس الفترة الموجبة $[0 - \pi]$ ، نضع إشارة موجبة في الأعلى وسالبة في الأسفل ونقارنها مع أقطاب الديود .

سالب قريب على الموجب وموجب قريب على السالب ، يعني أن الديود يقيس خلال هذه الفترة فنحذف مكانه أودنت سيركت ، $I_D = 0$.



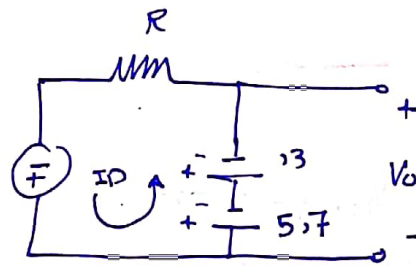
KVL :-

$V_i = V_o$

رسمه (V_o) خلال صاي الفترة ربع تكون نفس رسمه (V_i)

الآن ندرس الفترة السالبة $[\pi - 2\pi]$ ، نضع إشارة سالبة في الأعلى وموجبة في الأسفل ونقارنها مع أقطاب الديود ،

موجب قريب على الموجب وسالب قريب على السالب فيكون الديود خلال صاي الفترة فور وورد ونحذف مكانه (V_{α}) و (V_{β}) .



KVL :-

$-V_i + V_{\alpha} + V_{\beta} + I_D \cdot R = 0$

$I_D = \frac{V_i - (V_{\alpha} + V_{\beta})}{R} = \frac{V_i - 6}{R}$

نفسها $V_i < -6$

for $V_i > 6$, Diode (ON)

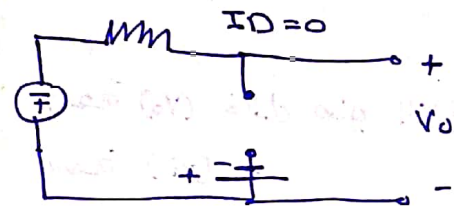
$-V_o - V_{\alpha} + V_{\beta} = 0$

$V_o = (V_{\alpha} + V_{\beta})$

$V_o = -6$

ستكون رسمه (V_o) عند صاي الفترة مقطوعة عند (-6) بالنسبة للقيم الأعلى من 6 .

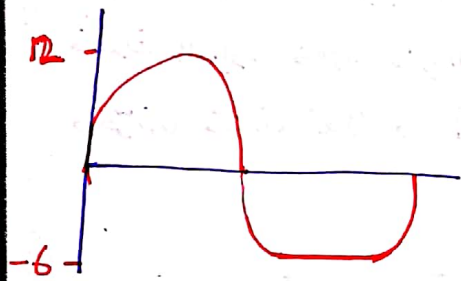
for $V_i < 6$, Diode (off).
 نفسها $V_i > -6$



KVL :-
 $V_o = -V_i$

سكون رسمه (V_o) خلال هاي الفترة على رسمه V_i عندما تكون القيم أقل من 6

الرسمه النهائيّة :-



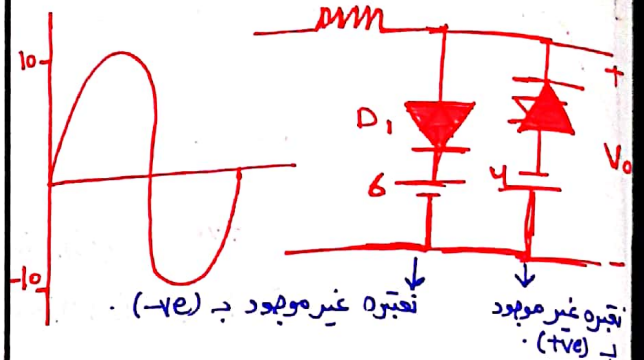
- type of clipping \rightarrow -ve .
- clipping level \rightarrow -6 .

ملاحظات :-

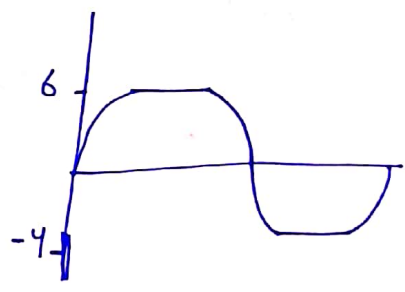
- القلع يكون بحد V_{α} عند $r_f = 0$ و $V_B = 0$
- القلع يكون بحد $V_{\alpha} + V_B + I_D * r_f$
- لو كانت V_{α} و r_f و $V_B = 0$ صفر
- اذن القلع يكون عند الصفر .

مستوى القلع يعتمد على اتجاه الداود وتبينت ذلك من خلال المثالين .

Example : $V_{\alpha_1} = V_{\alpha_2} = 0$



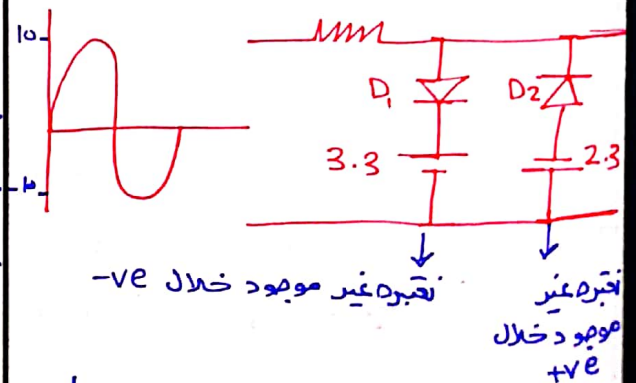
كل كما قل دايباً وتكون الرسمه :- الكلع النهائيّة .



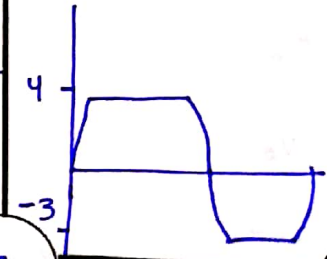
[Parallel-based] اسم هذا Clipper

لأنه يقطع من الموجب والسالب .

Example : $V_{\alpha_1} = V_{\alpha_2} = 0.7$



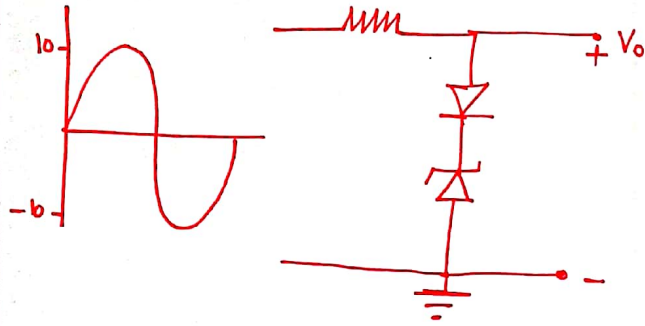
الرسمه النهائيّة .



اعدادو : نتالي الكايد

Example:

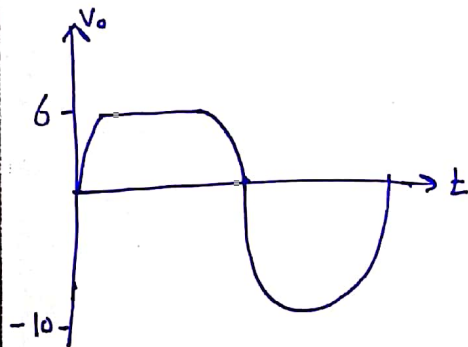
$V_Z = 3$
 $V_Z = 5.7$



نضع الاشارات كما تعلمنا ونقارنها مع اقطاب :- الكحل
الدايود والزيتر 6 فيكون الدايد فورورد
ونخوضه مكانه (V_Z) ، ويكون الزيتر رتفيس وجهه
فيكون $V_o = V_i + V_Z$

وخلال الفترة السالبة يكون الدايد العادي رتفيس
والزيتر فورورد فيكون كالهصا (off) .
فيكون $V_o = V_i$

والرسمه النهائيه :-

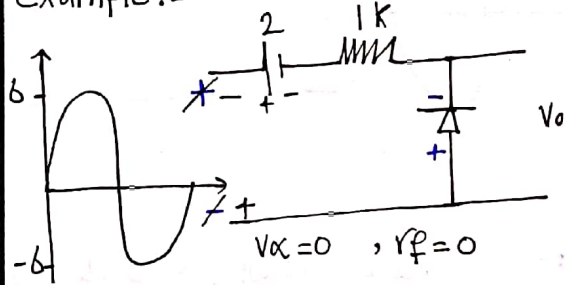


هنا الزيتر يُستخدَم كـ (constant voltage source)
ايضاً بدل ما استخدم (DC-source) باستخدام زيتر .

حيث $V_Z =$ فولتية البطارية

كل ما تم شرحه كان Parallel clipper
والآن سنشرح series clipper

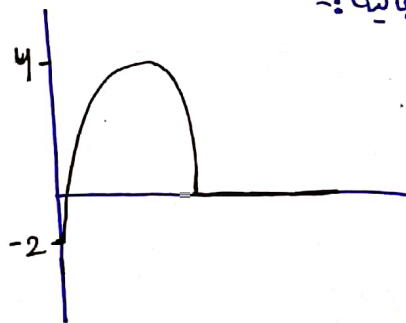
example :-



نضع الاشارات كما تعلمنا ونقارنها مع
اقطاب الدايد ، فخذ الفترة الموجبه
[موجب قريب على السالب والسالب قريب على
الموجب] لذلك الدايد يكون رتفيس
نحل KVL فتصبح $V_o = V_i - 2$

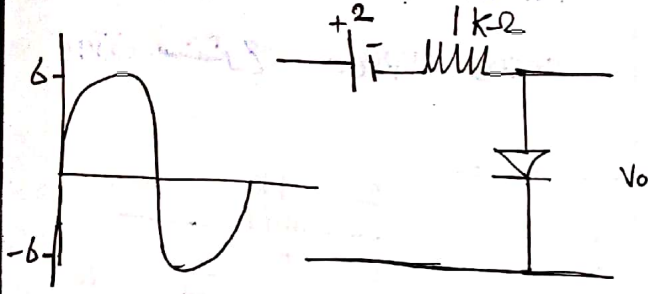
وخلال الفترة السالبة ، نفس الاشارات كما على
الرسمه ونقارنها مع اقطاب الدايد
[الموجب قريب على الموجب والسالب قريب على
السالب] ، لذلك الدايد يكون فورورد
فتخوضه مكانه بـ V_Z و V_P وكالهصا يساوي
صفر 6 $V_o = 0$

والرسمه النهائيه :-



اعداد: نتالي الكايد

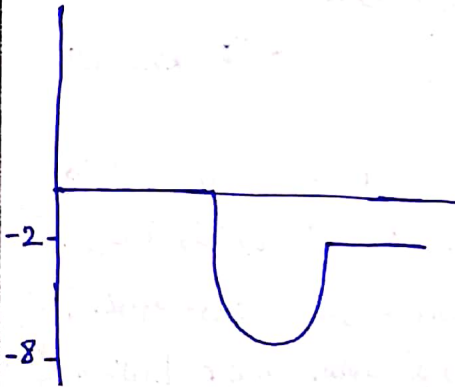
Example:-



الحل :-

نفس الطريقة حل المثال السابق
 لكن حالات الدايود مقلوبة
 ففي الفترة الموجبة يكون خروج و في
 الفترة السالبة يكون يعبرس .

والرسعة النهائية :-



* **Clamper** :
Changing the D.C level of the A.C input signal to a certain specified level.

وظيفة تغيير مستوى الإشارة وذلك برفعها أو
بخفضها [تسوية الإشارة] للأعلى
للأسفل

* type of clamping: +ve, -ve

* the type of clamping depends on the diode direction.

* the clamping level and DC level depends on value and polarity of DC source connected with diode (if any).

* the main difference between clipper and clamper is the capacitor. *

الفرق بين الكليبر والكلامبر؟

الكليبر كما درسنا يقطع الموجة ويغير شكلها، أما الكلامبر لا يغير شكل الموجة ولكن يعمل بها (Shift) فيرفعها للأعلى أو ينزلها للأسفل.

كيف كنا نحسب V_{avg} وهي نفسها V_{DC} ؟

كنا نجمع الجزء العلوي والسفلي ونقسم على 2 ، مثلا لو في موجة تتراوح بين +10 ،

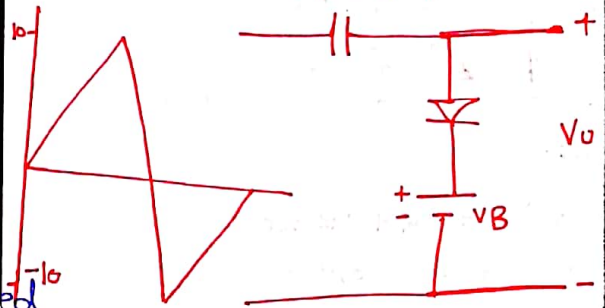
$$-10 ، \text{ فإن } DC \text{ avg} = \frac{10 + (-10)}{2} = 0$$

∴ the D.C level of $V_i = \frac{(V_1) + (-V_2)}{2}$

example :-

$$V_A = 0.6$$

$$V_B = 3.4$$



لاحظ أن شكل الكلامبر نفس الكليبر :-
لكن مضاف إليه مواسع .

لبدأ الحل بالجزء الذي يجعل الداود فور دورد

نستبدل البطارية بقيمة (V_{peak})

ونفرض مكان الداود (V_A) ، نجد قيمة (V_O)

وكنسب فولتية المواسع ، آخذين بعين الاعتبار الأقطاب .

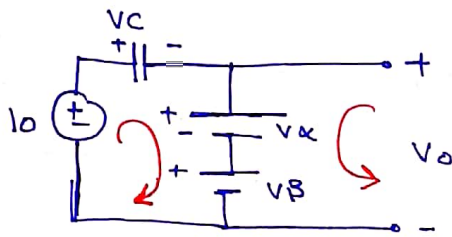
ثم ندرس الجزء الذي يجعل الداود يرتفع

ونفرض مكان الداود [أوبن سيركت] ونستبدل

إعداد: نتالي الكايد

وحسب قيمة V_o باستخدام (V_c) فولتية
العواسع التي حسبناها في الجزء الأول من الحل.

أي الجزء الذي يجعل الدايود قد ورد ؟
نضع إشارات ونحدد أقطاب الدايود ونختبر ، نلاحظ
أن الجزء الموجب هو الذي يجعل الدايود قد ورد
[موجب قريب على الموجب والسالب قريب السالب].



KVL:-

$$-10 + V_c + V_\alpha + V_\beta = 0$$

$$-10 + V_c + 6 + 3.4 = 0$$

$$V_c = 6$$

KVL:-

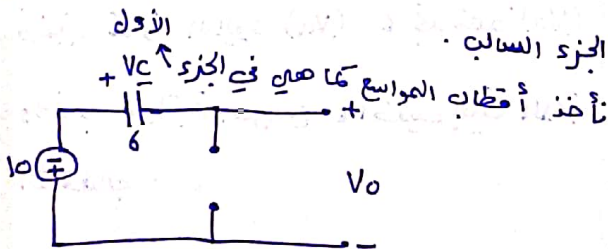
$$-V_o + V_\alpha + V_\beta = 0$$

$$V_o = 6 + 3.4$$

$$V_o = 9.4$$

أقطاب العواسع نحدد بالاعتماد على اتجاه التيار.

الآن ندرس الجزء الذي يجعل الدايود يرتفع وهو

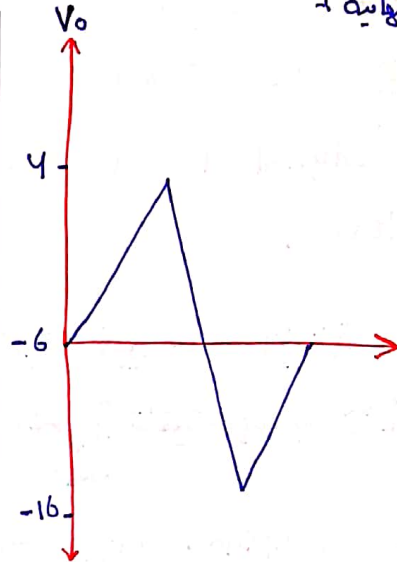


KVL:-

$$10 + V_c + V_o = 0$$

$$V_o = -18 \text{ V}$$

رسمة (V_o) النهائية -



المسافة بين -10 و $+10$ هي 20
هي $(20) - 6$ يجب أن تبقى المسافة نفسها
لذلك المسافة بين 4 و -16 هي أيضاً
 20 والمركز هو (-6) .

$$\text{بين } (-6 \leftarrow 4) = 10$$

$$\text{بين } (-16 \leftarrow -6) = 10$$

ثم تشفيت السيجنال للأسفل بناءً على
اتجاه الدايود.

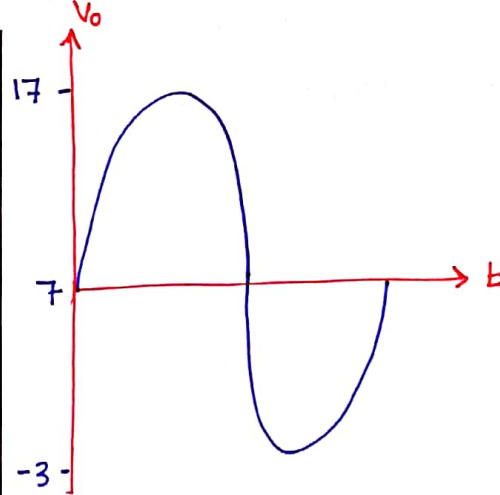
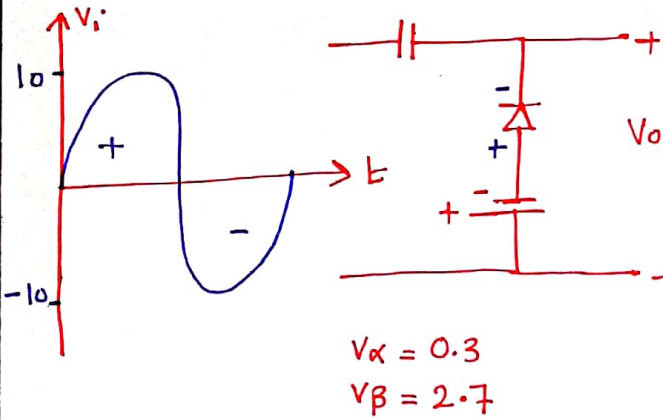
* إذا كان اتجاه الدايود للأسفل كما في المثال
نتج $(-ve \text{ Clamping})$ وإذا كان للأعلى نتج

$(+ve \text{ Clamping})$ [مثنى حفظ لنا]

* في حال كانت $V_\alpha = 0$ ولا توجد V_β
the diode will shift the AC
signal up to zero level or
it will be shifted down to
zero level.

إعداد: نتالي الكايد

Example :-



Calculate V_o and draw it?

طول الفترة بقي ثابت = 20

بين 7 ← 17 = 10

بين 7 ← -3 = 10

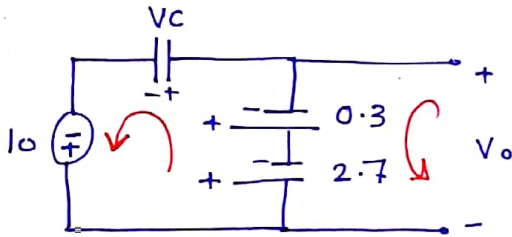
تم تشييت السيغال للأعلى بناءً على اتجاه
الدايود .

لا تنسى أن أقطاب العواسج تكون حسب
اتجاه التيار .

وأن الأقطاب تبعه كما هي في الدارة الثانية

الحل :-

الجزء الذي يجعل الدايود فور وورد هو الجزء
السالب



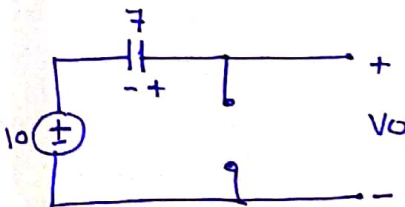
$$-10 + V_c + 0.3 + 2.7 = 0$$

$$V_c = 7$$

$$-V_o - 0.3 - 2.7 = 0$$

$$V_o = -3$$

الجزء الذي يجعل الدايود ريفيس هو الجزء
ال موجب



$$-10 + 7 + V_o = 0$$

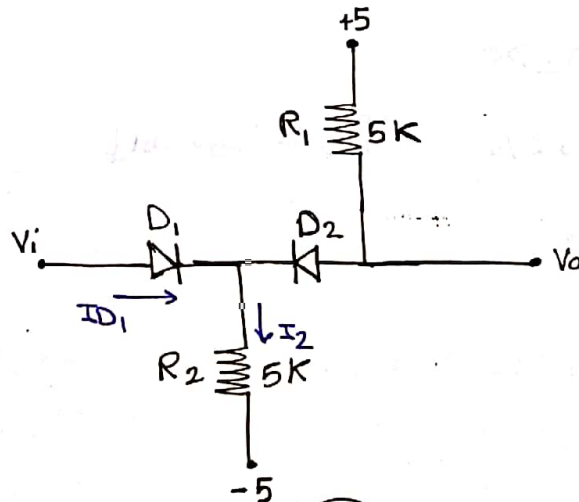
$$V_o = 17$$

* Multiple diode circuit *

Circuits contains more than one diode, diodes can be ON or OFF, so analysis can be complicated, in these ccts you have to guess the state of diode, but remember (ON) diode has $I_D > 0$. and (OFF) diode has $V_D < 0$ or $V_D < V_{\alpha}$.

في هذا الدرس لا يوجد طريقة حل معينة، حيث عليك أن تفترض للديودات إما ON وإما OFF، وتحل السؤال وتكتب قيمة I_D و V_D إلخ تذكر دائماً أن الديود (ON) يكون تياره موجب. والديود (OFF) يكون $V_D < 0$ أو $V_D < V_{\alpha}$. ومع حل الأسئلة يصبح متمرس وتقدر الديودات بشكل صحيح من أول مرة.

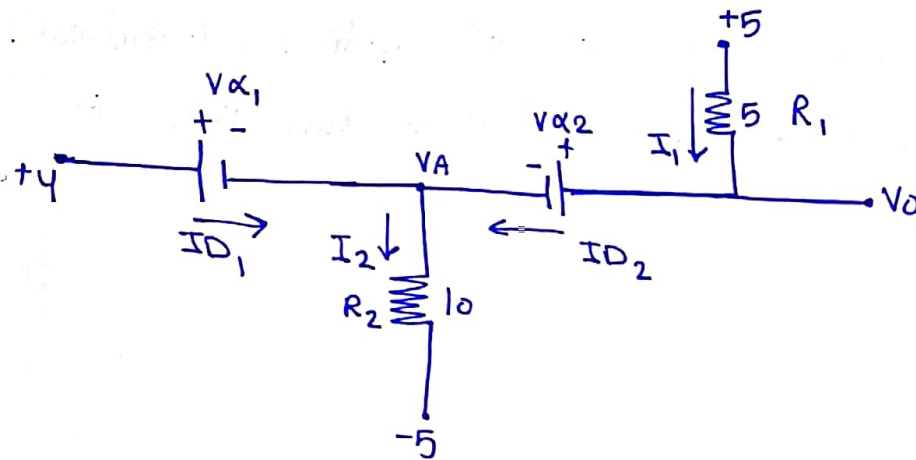
example:- For the cct shown in the figure, the diodes have $V_{\alpha} = 0.7$, $V_F = 0$, calculate I_{D1} , I_{D2} , V_{D1} , V_{D2} , V_A and V_o , for $v_i = 4$, $v_i = 1$.



الحل :-

① assume D_1 and D_2 are (ON)

تفرض كجربة واذا كان
الفرض خاطئ نعيد الفرض



باجي لكل عبارة عن KVL ومهارات بسيطة :

$$-4 + V_{\alpha_1} - V_{\alpha_2} + V_0 = 0 \Rightarrow V_0 = 4$$

$$I_1 = \frac{V - V_0}{R_1} = \frac{5 - 4}{5} = 0.8 \text{ mA} = I_{D_2}$$

$$-4 + V_{\alpha_1} + V_A = 0 \Rightarrow V_A = 4 - V_{\alpha_1} = 3.3$$

$$-V_A + I_2 \cdot R_2 - 5 = 0 \Rightarrow I_2 = \frac{V_A + 5}{R_2} = 0.83 \text{ mA}$$

$$I_{D_1} + I_{D_2} = I_2$$

$$\therefore I_{D_2} = I_2 - I_{D_1} = 0.83 - 0.8 = 0.03 \text{ mA}$$

since I_{D_1} and $I_{D_2} > 0$

$\therefore D_1$ and $D_2 \Rightarrow \text{ON}$ [اذن فرضنا صحيح]

$$V_{D_1} = V_{D_2} = V_{\alpha} = 0.7$$

② Assume $D_1 \rightarrow \text{off}$, $D_2 \rightarrow \text{ON}$

$$I_1 = I_{D_2} = I_2 = \frac{5+5-V_{\alpha}}{15} = \frac{9.3}{15} = 0.62 \text{ mA}$$

$$-V_A + I_2 \cdot R_2 - 5 = 0$$

$$V_A = I_2 \cdot R_2 - 5 = 0.62 * 10 - 5 = 1.2$$

$$-1 + V_{D_1} + 1.2 = 0$$

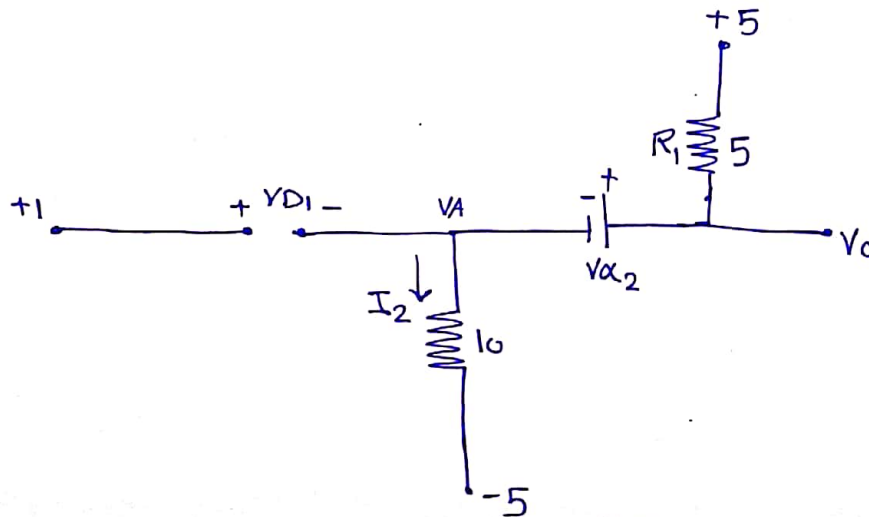
$$V_{D_1} = 1 - 1.2 = -0.2$$

$\therefore D_1$ is really (off) , $I_{D_1} = 0$ [اذن فرضنا صحيح]

$$V_o = 5 - I_1 \cdot R_1 = 5 - 0.62 * 5 = 1.9 \text{ V}$$

Since $I_{D_2} > 0 \therefore D_2$ is really (ON) . [فرضنا صحيح]

$$V_{D_2} = V_{\alpha} = 0.7$$



هذا الموضوع لا يحتاج شرح بقدر ما يحتاج حل اسئلة وتمارين ، ليكون فرضنا صحيح أغلب الأحيان .

* Bipolar Junction transistor [BJT].

BJT is three terminal electronic device E, B, c.

E : Emitter.

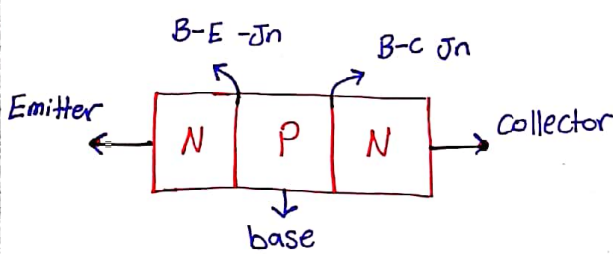
B : Base .

C : collector.

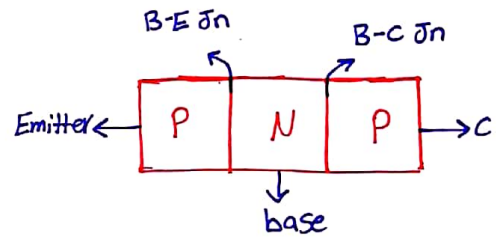
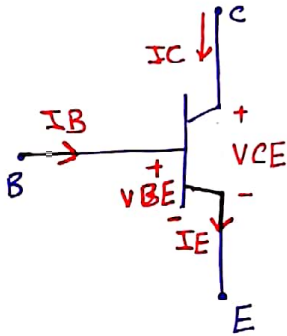
هو أحد أنواع الترانزيستورات transistors
هو عبارة عن جهاز إلكتروني يتكون من (2PN-JN) :

* النوع الأول فيه مقطعتين N-type 'محاكمة' أو مخلقة بقطعة من P-type ← NPN

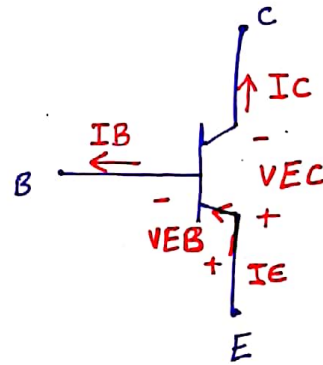
* النوع الثاني فيه مقطعتين P-type 'محاكمة' أو مخلقة بقطعة من N-type ← PNP



NPN transistor



PNP transistor



* لاحظ أن السهم الموجود عند الأميتر خارج منه في (NPN) ، أما في (PNP)

فالسهم داخل على الأميتر ، لهذا السهم يمثل [conventional direction for emitter current]

أي ، التيار الاصطلاحى لتيار الأميتر ، وهو نفسه اتجاه حركة الإلكترونات وعكس اتجاه حركة الإلكترونات .

* زي ما ذكرنا إنه يتكون من (2-Jn) الأول Emitter base والثاني collector base ، صحيح إنه الإيمتر والكوليكتور إلهم نفس التايب فكدهما N-type أو P-type

P | N | P

N | P | N

لكن في اختلافات بين كل من الإيمتر والكوليكتور وال base :-

(1) المساحة (Area)

(2) التركيز (Concentration of carrier)

بسبب طده الاختلافات ، ما بقدر أعتبر إنه الكوليكتور هو إيمتر أو base ...

* تايبيه الشرط باللغة الإنجليزية :-

* it can be NPN or PNP .

* it contains two P-N Junctions :

① B-E Jn : base - Emitter Junction .

② B-C Jn : base - collector Junction .

* the arrow direction in the emitter , represents the conventional direction of the emitter current , which is is the direction of hole movement .

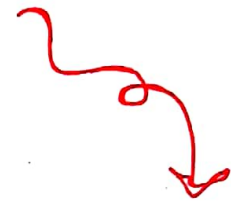
in NPN : it is out of emitter .

in PNP : it is in emitter .

* E, B, C are different in area and carrier concentration

* Normally , the doping concentration in E, B, C are 10^{19} , 10^{17} , 10^{15} respectively , so even though both ends either p or N , the BJT isn't reversable device .

* the base is thin and has low doping level compared to emitter, to minimize number of carriers lost by recombination in base region.

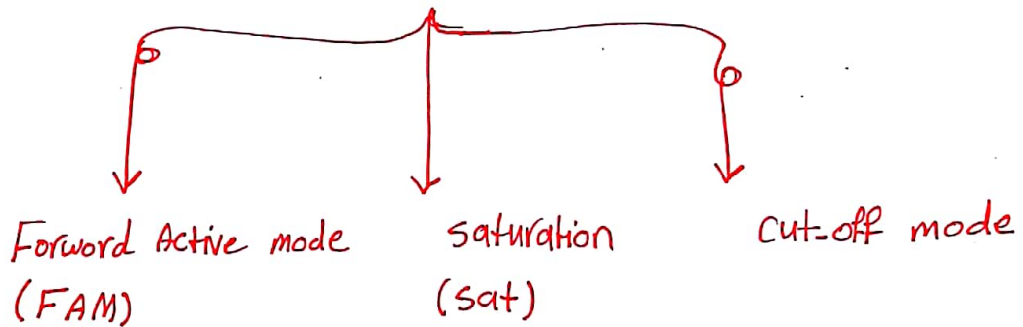


تفسير هذه النقطة :-

على سبيل المثال، في (NPN) تنتقل حاملات الألكترونات (maj. carrier) من منطقة التركيز العالي إلى منطقة التركيز الأقل، فتنتقل الإلكترونات من الإيمتر إلى الكوليكتر. مروراً بال (base)، فتفقد جزء منها بشكل واضح. وحيث تقلل من الخسارة في الحاملات، - يجب أن تكون مساحة ال (base) أقل من مساحة الإيمتر، ويجب أن يكون تركيز حاملات الألكترونات فيه أقل من تركيزها في الإيمتر.

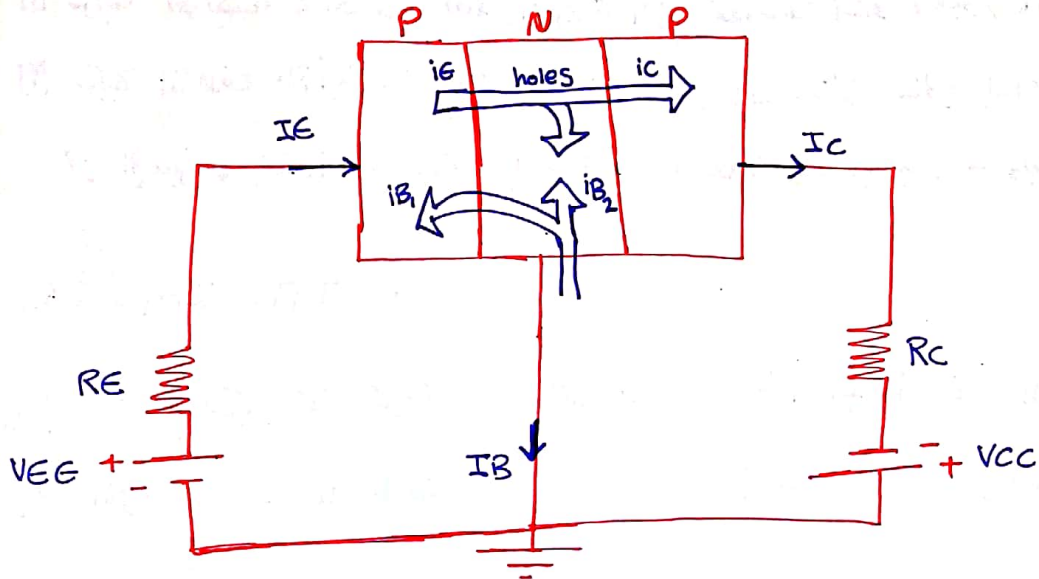
BJT

له ثلاث حالات تشغيلها



1 Forward Active mode .

in this mode, the B-E J_n must be Forward and B-C J_n must be reverse.



توضيح العملية يلي تبصر (9)

لنقرب بنا ندرس (BJT) من نوع (PNP) ، يعرف من مادة الفيرست انه حاملات الاكثرية في P هي الهولت ، وحاملات الاكثرية في N هي الاكترونات .

في حالة FAM قلنا لازم تكون جهة E-B Jn فور وورد ، اذ ان نسلط بطارية خارجية حيث يكون قطبها الموجب قريب على الاكثير بما انه (P) فهو موجب [موجب قريب على موجب] .
 قلنا أيضاً انه جهة C-B Jn لازم تكون ريفيرس ، اذ ان نسلط بطارية خارجية . حيث يكون قطبها السالب قريب على الكوليكتر بما انه (P) فهو موجب [موجب قريب على السالب] .

المهم ، عند الاكثير ، بما انه موجب قريب على الموجب سيحدث تناخر بين قطب البطارية وبين الهولت [حاملات الاكثرية] فتجبر على مرور ال (base) حتى تذهب للكوليكتر . الذي يحمل فولتية سالبة [تجذب له] .

اثناء مرورها بال (base) تفقد جزء من هولاتها ، والسبب انه حاملات الاكثرية في ال (base) هي الاكترونات بما انها (N) ، فهي تتعرض الى مجال كهربائي كبير موجود على الكوليكتر يؤدي الى فقدانها .

الآن يظهر دور ال (base) ، فبجهاز مركبتين (2 components) هما :-

- مركبة تعويضية ، تعوضنا بعد الهولت التي فقدناها أثناء العبور ، وينسبها (IB_2) .
- مركبة اختلاف التراكيز ، احنا بفكر انه تركيز الالكترونات عالي بال (base) لكنه قليل في الإيمتر ، فتبدأ الالكترونات بالتحرك من ال (base) إلى الإيمتر . وبنسبها (IB_1) .

$$IB = IB_1 + IB_2$$

يتبع أسهم الحركة كما شرحتها ، ستلاحظ أن تيار الإيمتر عبر ال (base) وهو لا إلى الكوليكتر ، ليكمل طريقه خارجاً منها وداخلاً مرة أخرى إلى الإيمتر .
[انظر إلى الرسمة] .

القوانين مع تلخيص الشرط :- " لازم تقرأه لأنه بيبيّن منه أسئلة concept "

* Since B-E Jn is F-w. biased, I_E is given by

$$I_E = I_{E_0} e^{V_{EB}/VT}, \text{ where } V_{EB} \text{ is the voltage between E and B, with E is (+ve) with respect to base.}$$

* the collector current (I_C) is the major component of I_E and is given by: $I_C = \alpha I_E = I_S e^{V_{EB}/VT}$
where α is current gain in common base cct.

$IB = IB_1 + IB_2$, where IB_1 : diffusion components, electrons flow from base to emitter.

IB_2 : compensation components, compensate ~~holes~~ holes lost in recombination in base.

* IB_1 and IB_2 relate exponentially with V_{EB} ,

$$IB = I_{B_0} e^{V_{EB}/VT} = \frac{I_S}{\beta} e^{V_{EB}/VT}$$

where β is the common-emitter current-gain of the PNP device

* Current relation in FAM :-

$$I_E = I_C + I_B \quad \text{التيار الداخل = التيار الخارج}$$

$$I_C = \beta I_B$$

$$I_E = (1 + \beta) I_B$$

$$I_C = \frac{\beta}{1 + \beta} I_E = \alpha I_E$$

$$\frac{\beta}{\beta + 1} = \alpha$$

where α is current-gain in c.b ccts and it is close to (1).

* Summary of BJT operation in FAM :-

in F.W. biased B-E Jn the maj. carrier are forced to cross the junction and be in base region, the reverse biased B-C Jn will collect the maj. carrier from base due to an electric field on collector, very small component will be lost in base by recombination.

as long as B-E Jn \rightarrow Fw and B-C Jn \rightarrow rev, the emitter will continue emitting maj. carriers and collector collect them, creating a current flowing: conventionally out of E in NPN and in E for PNP.

أكيد ما، ع يطلب منك شرح العملية، بس لازم تفهم شو اللي بيصير حتى تحل وأنت فاهم
مش حافظ نأ. / نفس العملية، ع يصير لو كان NPN بكن حدث اختلاف باتجاه الحركة د...

2 Saturation Mode :- in this mode B-E Jn is forward
 > B-c Jn is Forward , the BJT behaves as a closed switch with $I_c > 0$ and $V_{CE} < V_{CE(sat)}$ or $V_{CE} < 0$ for ideal BJT.

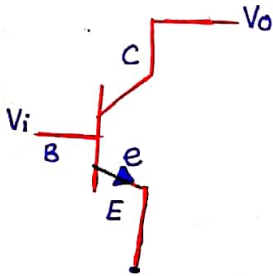
يعني أن (BJT) يكون في حالة (sat) إذا كانت B-E Jn في حالة
 دأيضاً B-c Jn في حالة .
 بهذه الحالة يمر تيار I_c ، وتكون فرق الجهد بين اللمبة والكوليكتر (V_{CE}) أقل من
 $V_{CE(sat)}$ وهي معنى من السؤال .

3 cut-off mode :- the BJT will be in this mode when
 B-E Jn is reverse , and B-c Jn is reverse .
 the BJT will behaves as an open switch with $I_c = 0$
 , $V_{CE} > 0$ depends on cct .

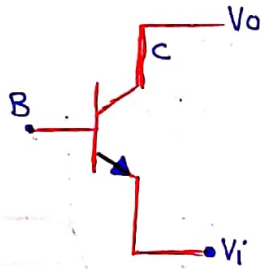
4 Inverse - F.A.M :- this mode , B-E Jn is reverse and
 B-c Jn is Forward .

* BJT configurations (connections) :-

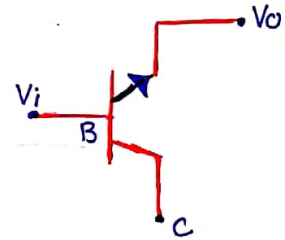
Since BJT is three-terminals device, so it can be connected in one of the following config.



Common Emitter cct
(C-E)



Common Base cct
(C-B)



Common collector
(C-C)

* الدائرة الأولى هي الأكثر استخداماً ، تُستعمل كـ مُضَاعِف (Amplifier) ، حيث أنها تكبير التيار والفولتية ولها مميزات أفضل من الدوائر الأخرى .

* معلومات عن الدوائر الثلاثة :

V_i تدخل إلى (base)
و V_o نأخذها من الكوليكتر

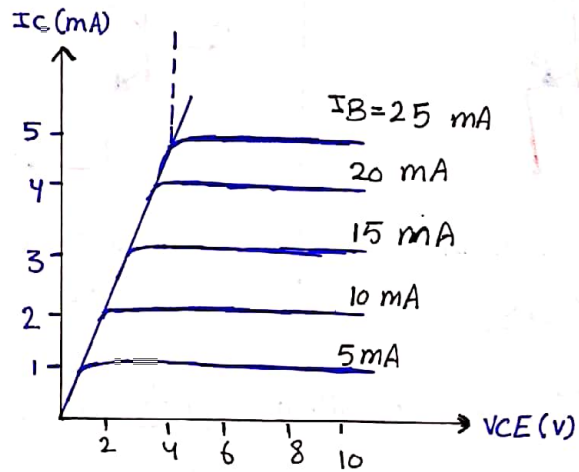
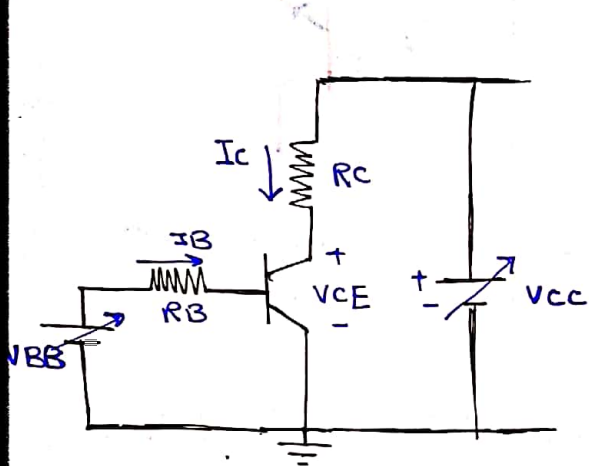
V_i تدخل إلى الإيميتير
و V_o نأخذها من الكوليكتر

V_i تدخل إلى (Base)
و V_o نأخذها من الأيميتير

*** Current - voltage characteristics :-**

it is a plot of transistor current versus transistor voltage for the output loop,

For the common-Emitter cct configuration shown in Figure below, with NPN BJT.



for this configuration, it is a plot of collector current (I_c) versus collector-Emitter (V_{CE}) for constant value of voltage

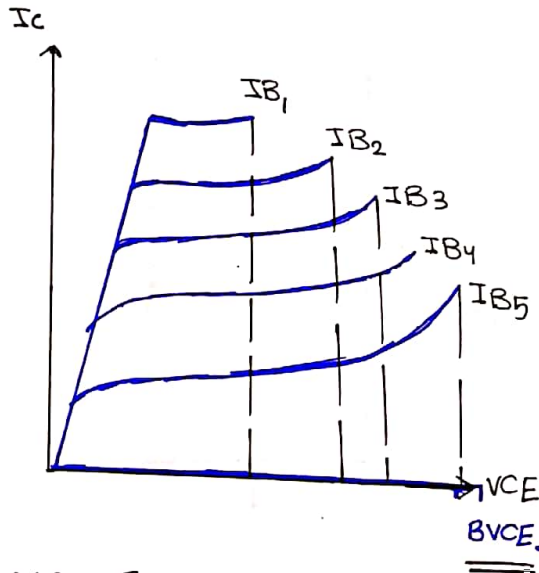
base current (I_B), normally it is given in data sheet of each BJT.

بطل بساطة هو رسم بياني يبين العلاقة بين V_{CE} من تيار الكوليكتر (I_c) والعهد بين الإيمتر والكوليكتر (V_{CE}) ، يعطى قيم وأرقام ثابتة على تيار ال (base) (I_B) وهذا الرسم على هوية ال (BJT) .

* Break down voltage :-

We can't increase the value of V_{CE} indefinitely, at a certain value, the BJT will be break down, this is given in data sheet as BV_{CE0} measured at $I_B=0$, as I_B level increases, $[BV_1 < BV_2 < \dots < BV_3]$ break down happen earlier.

يوجد حلقة موجودة في الـ data sheet تُسمى (BV_{CE0}) ولها قيمة، يعني أنه عندما تصل الفولتية V_{CE} إلى هذا المقدار سيحدث (Break down)، عند هذه القيمة تكون $[I_B=0]$ ، لذلك ما يقدر أن يزيد قيمة V_{CE} بشكل مستمر وغير مدروس.



* BV_{CE0} تُعطى بالـ data sheet
وتعتمد على (physical structure)

لاحظ أنه قيمة V_{CE} أعلى ما يمكن وأن $(I_B=0)$.

لاحظ أيضاً أن I_{B1} يحدث فيه (break down) قبل I_{B2}

و I_{B2} قبل I_{B3} وهكذا ...

سؤال :- لو قمنا بتثبيت $(I_B=10)$ وبدأنا بتغيير V_{CE} ، هل يمكن الاستقرار بزيادة V_{CE}

إلى العالاهاية؟ لا، لأنه عند نقطة معينة من V_{CE} ، الترانزستور

يغير فيه (break down)

* كلما زاد مستوى I_B ، البريك داون يصبح أبكر
[$I_B \text{ level } \uparrow \Rightarrow \text{break down will happen early}$]

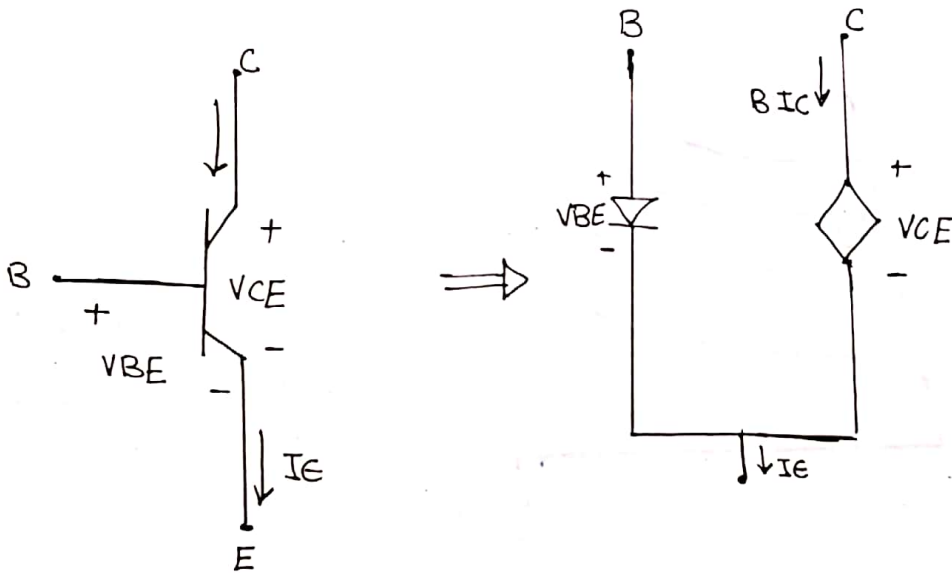
* BV_{CE} is inversally proportional with I_B .

* ليس بغير (break down) ؟

عندما تزداد (V_{CE}) ، تزداد (V_{CB}) وبما أن (σ_n collector base) هي رقيقين ، فلما زادت (σ_n) (reverse voltage) يؤدي إلى حدوث انهيار .

* D.C analysis of BJT CCT * مهم

when the BJT in (FAM) , it can be represented by the D.C shown .



لاحظ أن الترانزيستور (NPN) واحدا مستغليته بحالة (FAM) ، احنا بنعرف انه بهاي الحالة تكون (Base emitter) حالته فور وورد ، لذلك r_z نضع دايود بين الإيمتر والbase كما موضح على الرسمة ، وهذا الايود (σ_n) يعني فور وورد ، والفولتية على الايود اسمها (V_{BE}) ، وبنعرف كان ان $I_C = \beta I_B$ ، إذن فإن علاقة الإيمتر بتيار الكوليكتر تيار

هي [independent current source]

* يوجد عدة خطوات نتبعها لحل كل اسئلة BJT :-

NPN

1 افترض أنه BJT بحالة (FAM)

2 اعمل KVL

3 أوجد I_B

4 أوجد I_C

5 أوجد V_{CE}

6 تأكد اذا BJT بعده في حالة FAM أم لا [يكون ذلك بالخطوات السابقة]

7 اذا I_B موجبة فإن (Base emitter) $I_B = I_{Bn}$ فورود

8 فان V_{CE} مع V_{BE} ، فإذا كانت $V_{BE} < V_{CE}$ ، فليكون I_{Bn} base collector

• حالة الريفرس

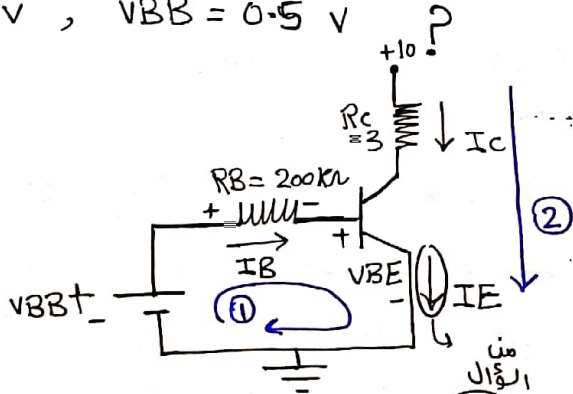
• بعد تَقَع هاذات الشرطان ، فإن الترانسيستور بحالة (FAM)

9 أما اذا كان $V_{CE} < V_{BE}$ ، فيكون الترانسيستور بحالة (saturation)

10 وفي حال كان $I_B < 0$ ، فإن (base emitter) I_{Bn} حالة الريفرس ، لأنه لا يوجد تيار سالب

فيصبح الدايود (off) ، $I_B = 0$

example :- for the cct shown, the BJT has $V_{CE} = 0.3$ (sat)
 $\beta = 100$, $V_{BE} = 0.6$, caculate I_B , I_C , I_E , V_{CE} and
 Power dissipation PD on the transistor when $V_{BB} = 4V$,
 $V_{BB} = 8V$, $V_{BB} = 0.5V$?



الحل يبدأ باللون رقم (1)

ثم اللون رقم (2)

أول شيء نجد اتجاهات التيارات على الرسمة كما تم تحديدها في الصفحة :- الخلع السابقة ، ثم :

① For $V_{BB} = 4V$

Assume BJT in Forward Active Mode

write KVL for B-E loop :

$$-V_{BB} + I_B * R_B + V_{BE} = 0$$

$$\therefore I_B = \frac{V_{BB} - V_{BE}}{R_B} = \frac{4 - 0.6}{200} = 0.017 \text{ mA}$$

$$\therefore I_C = \beta I_B = (100)(0.017) = 1.7 \text{ mA}$$

$$\therefore I_E = I_B + I_C = 1.7 + 0.017 = 1.717 \text{ mA}$$

then find V_{CE} : (KVL)

$$-10 + I_C * R_C + V_{CE} = 0$$

$$\therefore V_{CE} = 10 - (1.7)(3) = 4.9 \text{ V}$$

Since $I_B > 0 \Rightarrow$ B-E Jn Forward

since $V_{CE} > V_{BE} \Rightarrow$ B-C Jn reverse.

So the BJT \Rightarrow in F.A.M.

$$PD = I_C * V_{CE} + I_B * V_{BE} \quad , \quad \text{but } I_C \gg I_B \text{ and } V_{CE} \gg V_{BE}$$

$$\therefore PD = I_C * V_{CE} = (1.7)(4.9) = 8.33 \text{ mW}$$

ملاحظة مهمة :- في السؤال يكون معدد اتجاه تيار الإيمتر فقط أو الكوليكتر فقط
هنا أعرف ما نوع ال BJT فهو NPN أم PNP ، وأنا أخضع باقي
التيارات بناءً على اتجاه التيار الموجود .

② For $V_{BB} = 8V$

Assume the BJT in FAM.

write KVL for B-E loop:

$$-8 + I_B * R_B + V_{BE} = 0$$

$$I_B = \frac{8 - 0.6}{200} = 0.037 \text{ mA}$$

$$\therefore I_C = \beta I_B = 100 * 0.037 = 3.7$$

$$V_{CE} = 10 - I_C * R_C \quad (\text{KVL})$$

$$V_{CE} = 10 - (3.7)(3) = -1.11 \text{ V}$$

Since $I_B > 0 \Rightarrow$ B-E Jn is Forward.

Since $V_{CE} < V_{BE} \Rightarrow$ B-C Jn is Forward.

So the BJT in saturation mode.

So $V_{CE} = V_{CE}(\text{sat}) = 0.3$ [given in data sheet].

$$I_C = I_C(\text{sat}) = \frac{10 - V_{CE}(\text{sat})}{R_C} = \frac{10 - 0.3}{3} = 3.233 \text{ mA}$$

$$I_E = I_C(\text{sat}) + I_B = 3.233 + 0.037 = 3.27 \text{ mA}$$

$$P_D = I_C * V_{CE} + I_B * V_{BE} \quad , \text{ Since } V_{CE} < V_{BE} \text{ and } I_C \gg I_B$$

$$\therefore P_D = 3.233 * 0.3 + 0.037 * 0.7 = 0.9818 \text{ mW}$$

مهم جداً !!

- من العلاقات التي من خلالها يعرف إنه الترانزستور في (saturation) :-

$$(1) (I_C)(V_{CE}) \gg (I_B)(V_{BE})$$

$$(2) \frac{I_C}{I_B} < \beta \quad , \quad \boxed{\frac{I_C(\text{sat})}{I_B} = \beta_{\text{forced}}}$$

$$\beta_{\text{forced}} = \frac{I_c(\text{sat})}{I_B} = \frac{3.233}{0.037} = 87.4$$

في حال طلب أحسب β_{forced}

③ For $V_{BB} = 0.5 \text{ V}$

Assume the BJT in FAM.

$$-V_{BB} + I_B * R_B + V_{BE} = 0$$

$$-0.5 + I_B * R_B + 0.6 = 0$$

$$I_B = \frac{0.5 - 0.6}{R_B}$$

$$\therefore I_B < 0$$

∴ B-E jn is reverse

∴ BJT is off

$$I_c = 0, I_B = 0, I_E = 0$$

$$V_{CE} = 10 - I_c * R_C$$

$$= 10 - 0$$

$$= 10 \text{ V}$$

$$P_D = 0$$

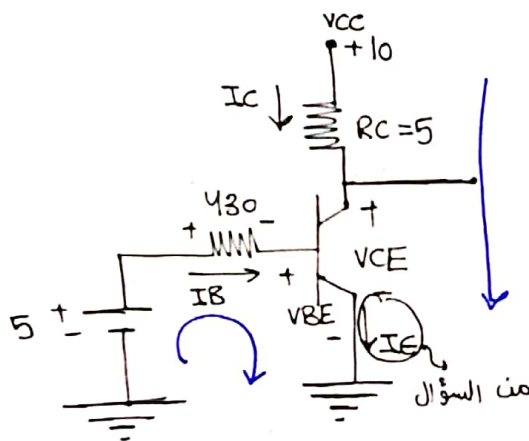
* D.C Load Line and Q-point :-

D.C.L.L is a straight line drawn on transistor characteristic (I_C vs V_{CE}), represents the relation between (I_C and V_{CE}) For the BJT in the cct .

لن يتغير أي شيء على الحل ، فقط سيزيد فرع واحد على السؤال يطلب فيه رسمة (D.C.L.L)

Example :- For the cct shown , the BJT has $V_{BE} = 0.7$ v and $\beta = 100$

- ① calculate I_B, I_C, V_{CE} and PD ?
- ② Draw D.c.l.t , indicate its slope and Q-point position?



بعد تحديد اتجاهات التيارات ① :- الكحل على الرسمة

✓ Assume the BJT in FAM

✓ KVL :-

$$-5 + I_B * (430) + V_{BE} = 0$$

$$-5 + I_B * 430 + 0.7 = 0$$

$$I_B = 0.01 \text{ mA}$$

$$I_C = \beta I_B = (100)(0.01) = 1 \text{ mA}$$

KVL:-

$$-10 + 5(I_C) + V_{CE} = 0$$

$$V_{CE} = 5V$$

$$P_D = I_C * V_{CE} + I_B * V_{BE} \quad , \text{ since } V_{CE} \gg V_{BE} \text{ and } I_C \gg I_B$$

$$P_D = I_C * V_{CE}$$

$$= 1 * 5$$

$$= 5 \text{ mW}$$

$$\textcircled{2} \quad I_C = I_{CQ} = 1 \text{ mA}$$

$$V_{CE} = V_{CEQ} = 5 \text{ V}$$

$$\therefore Q\text{-Pt } (V_{CEQ}, I_{CQ})$$

$$Q\text{-Pt } (5, 1)$$

حتى نرسم (D.C.L-L) - يجب تكوين معادلة خط مستقيم مع الانتباه أن محور السينات

يعمل V_{CE} ، ومحور الصادات يعمل I_C .

لذلك نحل KVL خارجي بحيث يحتوي I_C و V_{CE} .

$$-V_{CC} + I_C * R_C + V_{CE} = 0$$

$$I_C = \frac{V_{CC} - V_{CE}}{R_C}$$

$$I_C = \frac{V_{CC}}{R_C} - \frac{V_{CE}}{R_C}$$

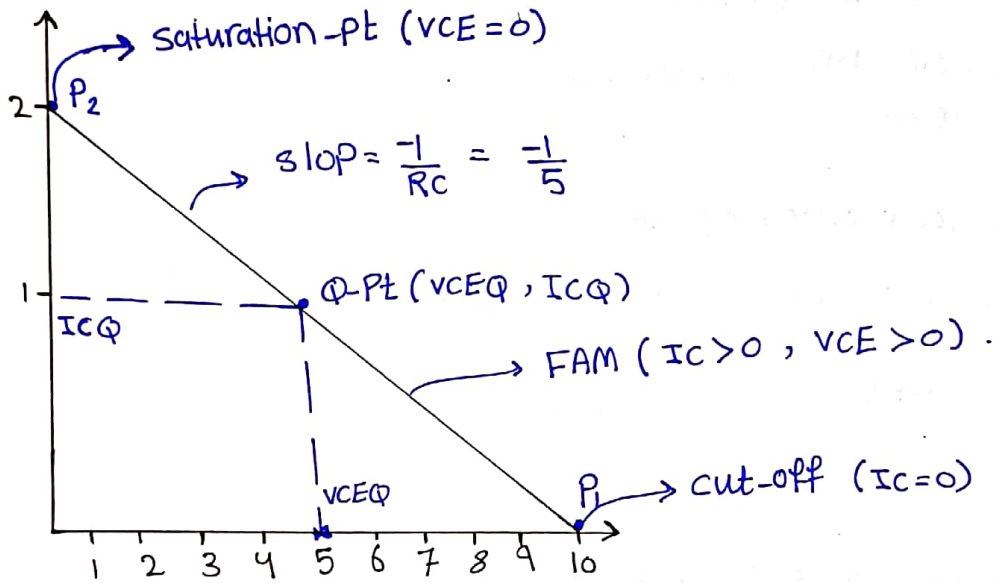
↓ ↓ ↓
 الصادات الميل محور السينات

$$\text{slop} = 1/R_C$$

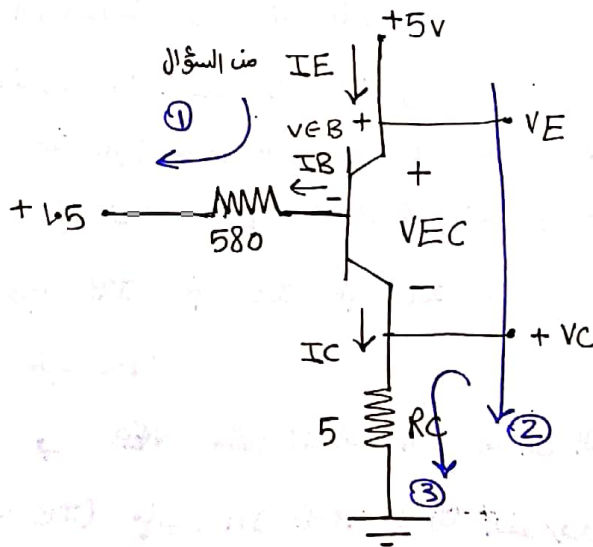
$$\text{عند } I_C = 0 \Rightarrow 0 = \frac{10 - V_{CE}}{5} \Rightarrow V_{CE} = 10 \Rightarrow P_1 (10, 0)$$

$$\text{عند } V_{CE} = 0 \Rightarrow I_C = \frac{10 - 0}{5} \Rightarrow I_C = 2 \Rightarrow P_2 (0, 2)$$

بما إنه أوجدت نقطتين ، فإني أستعمل خط مستقيم ليجعل D.C.L. .



Example :- For the cct shown, the BJT has $\beta = 100$, $V_{EB} = 0.6$
 calculate I_B , I_C , I_E , V_{CE} and P_D ?



اتجاه تيار الايمتر مُعطى من السؤال ، بناءً عليه نجد باقي الاتجاهات فلاحظ أن الBJT
 نوعه PNP ، حتى ما تنسى !! اتجاه التيار دائماً مُتجه للـ إشارة الموجبة .

Assume the BJT in FAM .

KVL:-

$$-5 + V_{EB} + I_B * R_B + 1.5 = 0$$

$$I_B = \frac{5 - 0.6 - 1.5}{580} = 0.005 \text{ mA}$$

$$I_C = \beta I_B = 100 * 0.005 = 0.5 \text{ mA}$$

$$V_C = I_C * R_C = 0.5 * 5 = 2.5 \text{ v} . \text{ [KVL]} .$$

$$-5 + V_{EC} + I_C * R_C = 0 \quad \text{[KVL]}$$

$$V_{EC} = 2.5 \text{ v}$$

since $I_B > 0 \Rightarrow$ B-E Jn is forward.

since $V_{EC} > V_{EB} \Rightarrow$ B-C Jn is reverse.

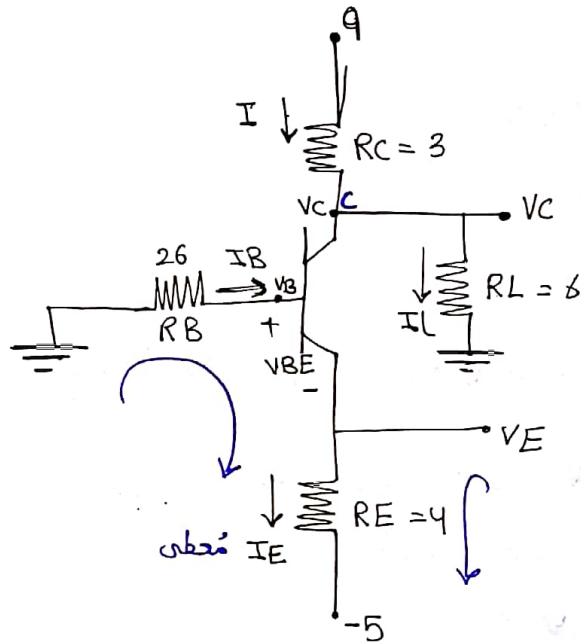
\therefore BJT in FAM .

بإذن يوجد خطوات لكل BJT عندما يكون PNP :-

- ① افترض أن الترانزيستور في حالة FAM .
- ② حدد اتجاه التيار بناءً على اتجاه الإيمتر
- في (NPN) \Leftarrow I_E يكون خارج من الأيمتر ، I_C و I_B داخِلين .
- في (PNP) \Leftarrow I_E يكون داخل إلى الأيمتر ، I_C و I_B خارجين .
- ③ نحل KVL ونجد I_B ثم I_C ثم I_E
- ④ نحل KVL ونجد V_{EC}
- ⑤ نقارن V_{EC} و V_{EB} حتى نتأكد إذا ما زال الترانزيستور في FAM .
- \Leftarrow إذا كانت $(I_B > 0)$ فإن Jn B-E - حالة الفور وورد .
- \Leftarrow إذا كانت $(V_{EC} > V_{EB})$ فإن Jn B-C - حالة الريفسيرس .
- إذا تحققت الشرطان فإن (PNP Jn) لا زال بحالة FAM .

* Example :- For the cct shown in figure , the BJT Parameters are : $V_{BE} = 0.7$, $\beta = 100$

- ① find $I_B, I_C, I_E, V_C, V_E, V_B, V_{CE}$?
- ② write D.c.l.l equation, find its slope and draw D.c.l.l indicating Q-Point position ?



الحل :- الخلع I_E اتجاهه معطى من السؤال ، قمنا بتحديد باقي التيارات بناءً عليه
 • نوع ال BJT هو NPN

① Assume BJT in FAM .

$$KVL:- (26)(I_B) + V_{BE} + I_E (R_E) - 5 = 0$$

$$I_E = (\beta + 1) I_B \quad \text{نقوض مكان}$$

$$(26)(I_B) + 0.7 + (100+1) I_B (4) - 5 = 0$$

$$\therefore I_B = \frac{4.3}{430} = 10.1 \text{ mA}$$

$$\therefore I_C = \beta I_B = 1 \text{ mA}$$

$$\therefore I_E = (\beta + 1) I_B = 1.01 \text{ mA}$$

KVL:-

$$-9 + I(R_C) + V_{CE} + I_E(R_E) - 5 = 0$$

$$\begin{aligned} \Rightarrow V_{CE} &= 14 - (I)R_C - (I_E)(R_E) \\ &= 9.96 - 3I \end{aligned}$$

to find I, we must write kvl at node (C)

التقاء التيار عند النود

$$I = I_C + I_L$$

$$\frac{9 - V_C}{3} = 1 + \frac{V_C}{6}$$

$$18 - 2V_C = 6 + V_C$$

$$\Rightarrow V_C = 4$$

$$\Rightarrow I = 1.67$$

$$\Rightarrow I_L = 0.67$$

$$\Rightarrow V_{CE} = 9.96 - (1.67) * 3 = 4.96$$

نعود للمعادلة في الأعلى
ونفوض قيمة I

$$\Rightarrow PD = (I_C)(V_{CE}) + (I_B)(V_{BE})$$

Since $I_C \gg I_B$ and $V_{CE} \gg V_{BE}$

$$\begin{aligned} \Rightarrow PD &= (I_C)(V_{CE}) \\ &= 4.96 \text{ mw} \end{aligned}$$

KVL :- إيجاد قيمة V_E

$$-V_E + I_E * R_E - 5 = 0$$

$$V_E = I_E * R_E - 5 = -0.96$$

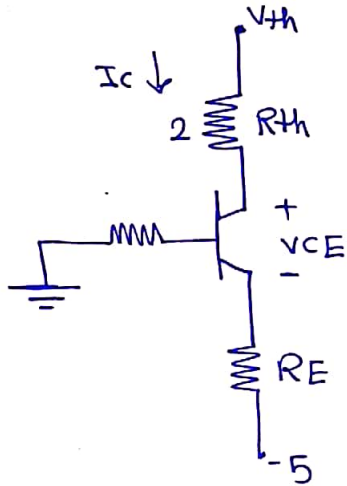
$$\begin{aligned} I_B * R_B + V_B = 0 \Rightarrow V_B &= -I_B * R_B \\ &= -0.26 \text{ V} \end{aligned}$$

② انشبه إلى الرسمة في السؤال ، R_C و R_L متوازيين لذلك نحول المقاومين مع V_{CC} إلى ثيفينين (Thevenin).

$$R_{th} = R_C // R_L = 3 // 6 = 2$$

$$V_{th} = \frac{V_{CC} * R_L}{R_C + R_L} = \frac{9 * 6}{9} = 6$$

يصح شكل السيركته كالتالي :



الآن نعمل KVL خارجي لنكتب معادلة تتضمن V_{CE} , I_C

$$-V_{th} + I_C * R_{th} + V_{CE} + I_E * R_E - 5 = 0$$

جعل I_E بدلا I_C حيث أن : $I_E = \frac{\beta+1}{\beta} (I_C)$

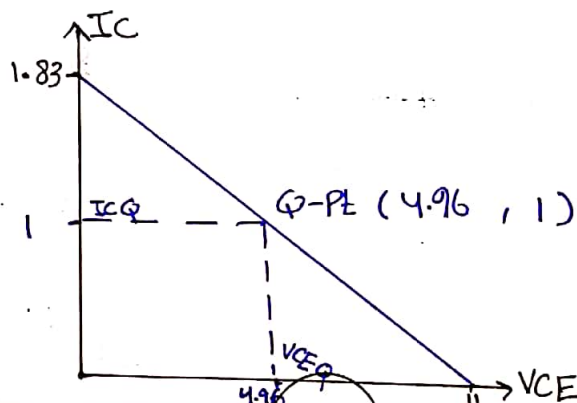
$$\therefore V_{CE} = 11 - I_C \left(R_{th} + \frac{\beta+1}{\beta} R_E \right) \quad \text{D.C.L.L}$$

$$\therefore \text{Slop} = \frac{-1}{R_{th} + \frac{\beta+1}{\beta} R_E} \approx \frac{-1}{R_{th} + R_E}$$

$$\begin{aligned} \text{Q-Point} : V_{CEQ} &= V_{CE} = 4.96 \\ I_{CQ} &= I_C = 1 \end{aligned}$$

عند $I_C = 0 \Rightarrow V_{CE} = 11 \Rightarrow (11, 0)$

عند $V_{CE} = 0 \Rightarrow I_C = 1.83 \Rightarrow (0, 1.83)$



* BJT Biasing *

When the BJT is required to be used as an amplifier, it must be biased in FAM and apply the signal to be amplified, normally it is required to separate AC from DC, two biasing ccts are used :-

- ① Signal base resistor biasing .
- ② Voltage divider biasing cct .

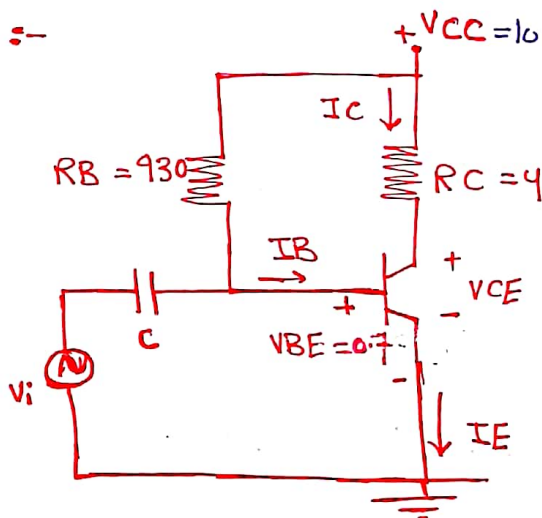
المقهور بال (biasing) هو أن نعطي (DC voltage) لـ (BJT) كي يستعمل في مورد معين، يوجد \leq (biasing cct) لهذا :-

□ Signal base resistor biasing :

يحتوي على :

- C : يستخدم لعزل AC عن DC (is used to isolate DC from AC)
- RB : يتحكم بتيار ال (base) (control the base current I_B)
- RC : يتحكم بالفولتية بين الاميت والالكولكتور (control the C-E voltage V_{CE})
لضمان عمل الترانزستور بشكل آمن

example :-

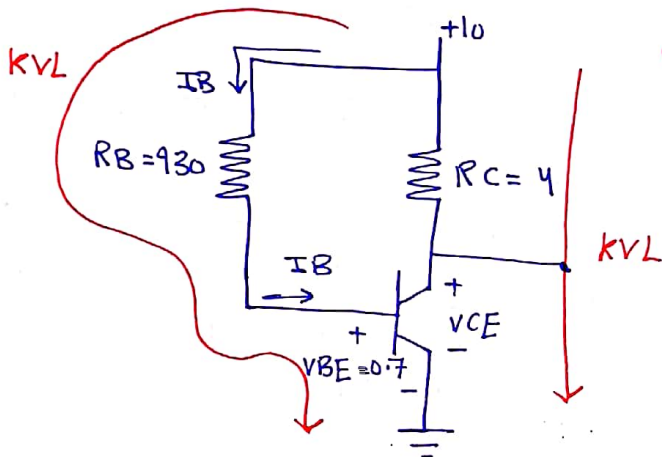


From the cct , caculate :-

- 1] I_B, I_C, V_{CE} when β is varied from $100 \rightarrow 200$.
- 2] $\Delta I_C\%$ and $\Delta V_{CE}\%$ corresponding to change in β .

الحل :- for D.C analysis , $C \rightarrow$ open ckt

أي نوعها فكان المواسفات بدارة مفتوحة فتصبح الرسمة كالآتالي
 لماذا ؟



لأنه X_C (reactance) يصبح قيمته ∞

و $X_C = \frac{1}{2\pi fC}$ ، فإن قيمة

المواسف تساوي صفر

KVL:-

$$-10 + I_B * R_B + V_{BE} = 0$$

$$I_B = \frac{V_{CC} - V_{BE}}{R_B} = \frac{10 - 0.7}{930} = 0.01 \text{ mA}$$

حل بنفس الخطوات التي كتبناها سابقاً

* for $\beta = 100$

$$\therefore I_C = \beta I_B = (100)(0.01) = 1 \text{ mA}$$

$$-V_{CC} + R_C * I_C + V_{CE} = 0$$

$$\therefore V_{CE} = 10 - (1)(4) = 6$$

* for $\beta = 200$

$$\therefore I_C = \beta I_B = (200)(0.01) = 2 \text{ mA}$$

$$V_{CE} = 10 - (2)(4) = 2$$

$$\therefore V_{CE} = 2$$

$$\Delta I_C \% = \frac{I_{C2} - I_{C1}}{I_{C1}} * 100 \% = \frac{2-1}{1} * 100 \% = 100 \%$$

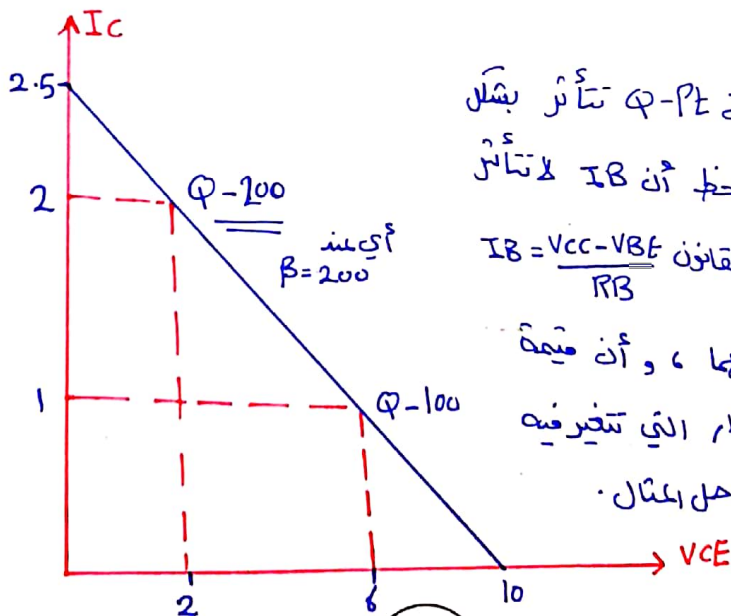
$$\Delta V_{CE} \% = \frac{V_{CE2} - V_{CE1}}{V_{CE1}} * 100 \% = \frac{2-6}{6} * 100 \% = -66.6 \%$$

ماذا تلاحظ ؟

لاحظ أنه عندما تغيرت قيمة β من 100 إلى 200 (100%) ، تغيرت قيمة I_C بنسبة (100%) ، وقلت قيمة V_{CE} بنسبة (66.6) ، لهذا يعني أن $Q-PT$ التي تشمل (V_{CE}, I_C) حساسة جداً وتتأثر بقيمة β و يعني أيضاً أن الدارة قدرتها على biasing حساسة ، وهذا لا يناسب تصميم الأمليفر لأنه قد يحدث تقطيع بالإشارة.

نفس الكلام لكننا بالإنجليزية مشين الامتحان ^{٢٢}
 For this ckt , when β is increased by 100% , I_C is increase by 100% and V_{CE} decreases by 66% , which indicates: the $Q-PT$ is very sensitive to β variation or this ckt has poor bias stability.

- * $Q-PT$ is changed dramatically with β -variation.
- * this isn't desired in amplifier design which may cause distion in AC output signal.



واضح من الرسمة أن $Q-PT$ تتأثر بشدة
 واضح بقيمة β ، لاحظ أن I_B لا تتأثر
 بقيمة β ، حيث في القانون $I_B = \frac{V_{CC} - V_{BE}}{R_B}$
 لا يوجد أي علاقة بينهما ، و أن قيمة
 I_C تتأثر بنفس المقدار التي تتغير فيه
 قيمة β كما واضح في حل المثال .

2] Voltage - divider biasing cct .

* الدارة هُنا تختلف عن الدارة السابقة أننا نستعمل مقاومتي R_1 و R_2 بدل R_B ونضع مقاومة عند الإيمتر R_E .

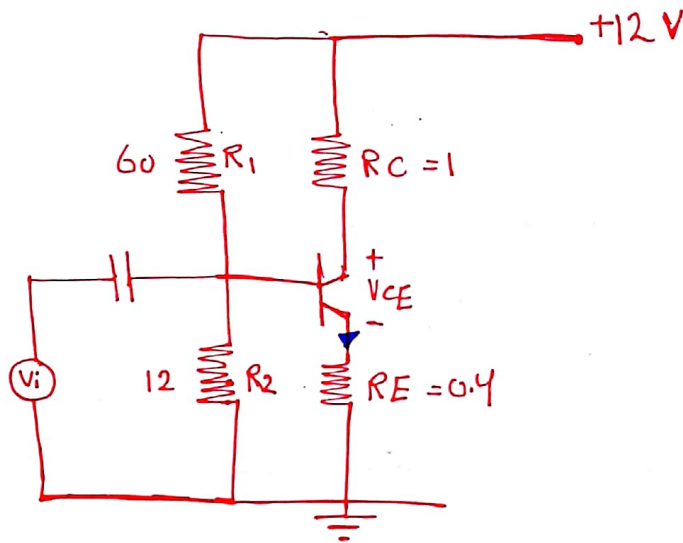
كل من R_1 و R_2 تعملان كـ (voltage divider) ويشغلون الترانسيستور بـ (FAM) .

* المواسع يعتبر (open-cct) بالنسبة لـ (DC) حيث يمر تيار DC ، أما بالنسبة لـ (AC) فيعتبر (short-cct) لذلك سيعبر تيار (AC) لـ bias وتكثيف بواسطة الأمليفر .

example:- for the cct shown , the BJT has $V_{BE} = 0.7$

1] calculate I_B, I_C, I_E, V_{CE} , when β is changed from (100 \rightarrow 200)

2] calculate $\Delta I_C \%$ and $\Delta V_{CE} \%$ when β varies from (100 \rightarrow 200)



:- الحل

* لنحل هذه الدارة ، علينا تحويلها إلى دارة ثيفينين المكافئة ، حيث V_{th} هي الفولتية بين base والأرض .

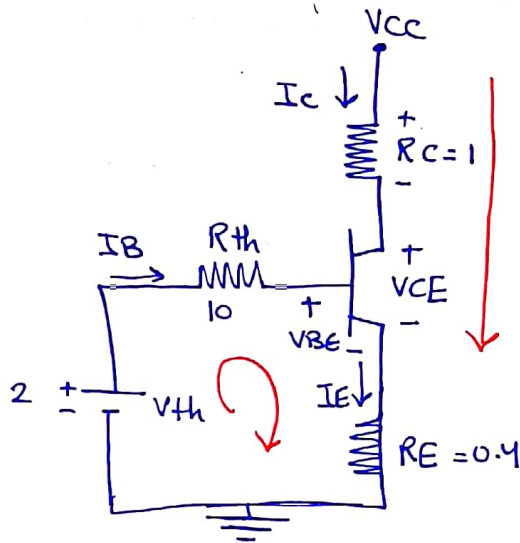
$$V_{th} = \frac{V_{CC} * R_2}{R_1 + R_2}$$

$$R_{th} = R_1 // R_2$$

$$V_{th} = \frac{12 * 12}{12 + 60} = 2$$

$$R_{th} = 60 // 12 = 10$$

تصبح الرسمة كالتالي



□

KVL:-

$$-2 + R_{th}(I_B) + V_{BE} + I_E(R_E) = 0$$

but $I_E = (\beta + 1)I_B = (100 + 1)I_B$

$$-2 + 10(I_B) + 0.7 + 101(I_B)(0.4) = 0$$

$$I_B = \frac{2 - 0.7}{10 + 101 * 0.4} = 25.8 \mu A$$

$$\therefore I_C = \beta I_B = 100 * 0.0258 = 2.58 \text{ mA}$$

$$\therefore I_E = (\beta + 1)I_B = 2.6$$

KVL:-

$$-V_{CC} + I_C * R_C + V_{CE} + I_E * R_E = 0$$

$$V_{CE} = V_{CC} - I_C * R_C - I_E * R_E$$

$$= 12 - 2.58 * 1 - 2.6 * 0.4$$

$$V_{CE} = 8.38 \text{ V}$$

□ for $\beta = 200$ نفس خطوات اكل

$$I_B = \frac{2 - 0.7}{10 + 201 * 4} = \frac{1.3}{804} = 0.0144$$

$$I_C = \beta I_B = 200 * 0.0144 = 2.88$$

$$I_E = (\beta + 1) I_B = 2.89$$

$$\begin{aligned} V_{CE} &= V_{CC} - I_E * R_E - I_C * R_C \\ &= 12 - 2.88 * 1 - 2.89 * 0.4 \\ &= 7.96 \end{aligned}$$

$$\Delta I_C \% = \frac{I_{C2} - I_{C1}}{I_{C1}} * 100\% = \frac{2.88 - 2.58}{2.58} * 100\% = 11\%$$

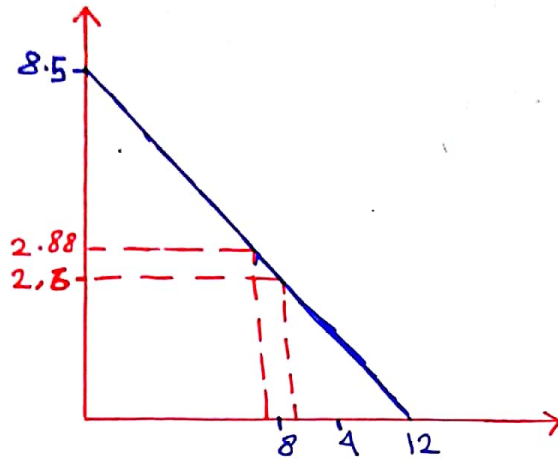
$$\Delta V_{CE} \% = \frac{V_{CE2} - V_{CE1}}{V_{CE1}} * 100\% = \frac{7.96 - 8.38}{8.38} * 100\% = -5\%$$

* لاحظ أن قيمة β تغيرت بنسبة 100% لكن I_C تغيرت بنسبة 11% فقط و V_{CE} قلّت بنسبة 5% ، مما يشير إلى أن Q - PT لا تعتمد كثيراً على β في هذه الدائرة على ذلك في الدارة السابقة .

* خال دائرة الثانية أكثر استقراراً من الدائرة الأولى ، فقيمة I_C لم تتأثر كثيراً بتغير β والنسب في ذلك أتت وجود (R_E) على نسبة Q - PT جيد التغير في β .

* نحاول قد الإمكان الحفاظ على موقع Q - PT ثابت ، لأنه إذا تغير موقعها ممكّن يسبب قطع (تشويه) في السيجنال .

* لاحظ أننا نستعمل قيم متوسطة من المقاومات ليست صغيرة جداً ولا كبيرة جداً .



- * this cct has every good bias stability .
- * RE is used to stabilise φ -PT against β -variation .



*** Bias stable condition ***

Consider the voltage divider cct discussed later and expression of $I_B = \frac{V_{th} - V_{BE}}{R_{th} + (\beta + 1)R_E}$

Since $I_C = \beta I_B$, $\therefore I_C = \frac{\beta (V_{th} - V_{BE})}{R_{th} + (\beta + 1)R_E}$

If $R_{th} \ll (\beta + 1)R_E$ and $\beta \gg 1$, then $I_C \approx \frac{V_{th} - V_{BE}}{R_E}$

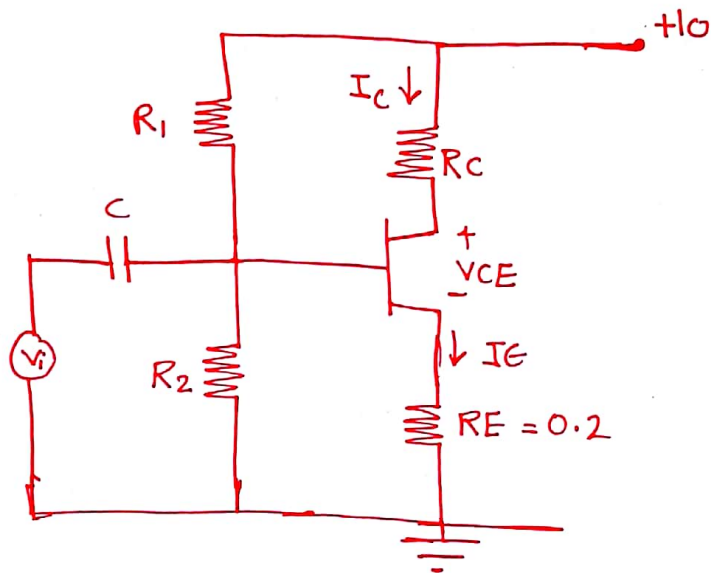
this mean that I_C will be independent on β , if this condition is satisfied ($R_{th} \ll (\beta + 1)R_E$ and $\beta \gg 1$) , then Q-PT will be independent on β and the cct will be biase-stable , so :-

① for voltage-divider cct , when $R_{th} \ll 0.1 (\beta + 1)R_E$, the cct is bias-stable .

② for design a bias-stable cct choose $R_{th} = 0.1 (\beta + 1)R_E$

ليس ١٩ كتبنا ان R_{th} اقل بغير ، فاتفق العلماء على ان "اقل بغير"
تساوي (0.1)

example:- design a bias-stable cct to have $I_{CQ} = 1 \text{ mA}$
 $V_{CEQ} = 5 \text{ V}$, use a BJT with $\beta = 100$, $V_{BE} = 0.7$, $R_E = 0.2$
 $V_{CC} = 10$, find R_1, R_2, R_C ?



الحل :-
 \rightarrow KVL for E-C loop

$$-10 + I_C * R_C + V_{CE} + I_E * R_E = 0$$

$$I_C * R_C = 10 - V_{CE} - I_E * R_E$$

$$I_E = \left(\frac{\beta + 1}{\beta} \right) I_C = 1.01 \text{ mA}$$

$$R_C = \frac{10 - 5 - 1.01 * 0.2}{I_C} = 4.798 \text{ k}\Omega$$

to find R_1 and $R_2 \Rightarrow$ thevenin-equation cct.

$$R_{th} = R_1 // R_2$$

$$V_{th} = \frac{V_{CC} * R_2}{R_1 + R_2}$$

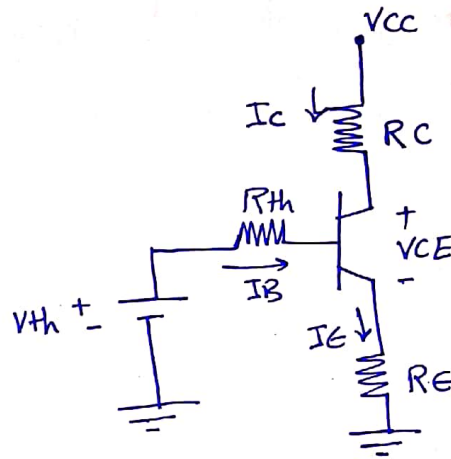
for a bias stable, choose

$$R_{Th} = 0.1 (B+1) R_E$$

$$= 0.1 (101) (0.2)$$

$$= 2.02 \text{ k}\Omega$$

نصرت بطرفتي المعادلة بـ R_1



$$R_1 \cdot v_{th} = \frac{V_{CC} * R_2}{R_2 + R_1} * R_1 \rightarrow R_{Th}$$

$$\therefore R_1 = \frac{V_{CC}}{v_{th}} * R_{Th}$$

and $v_{th} = I_B * R_{Th} + V_{BE} + I_E * R_E$ (KVL)

and $I_B = \frac{I_C}{\beta} = 0.01 \text{ mA}$

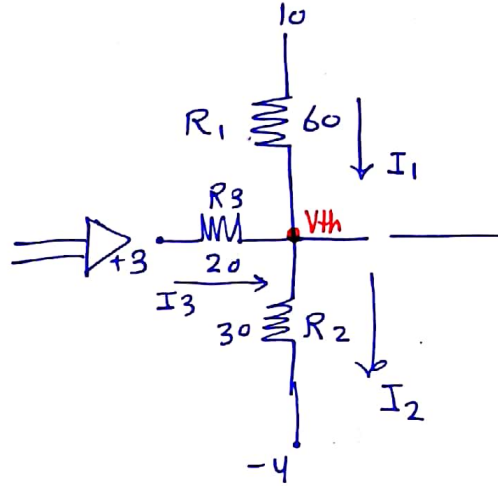
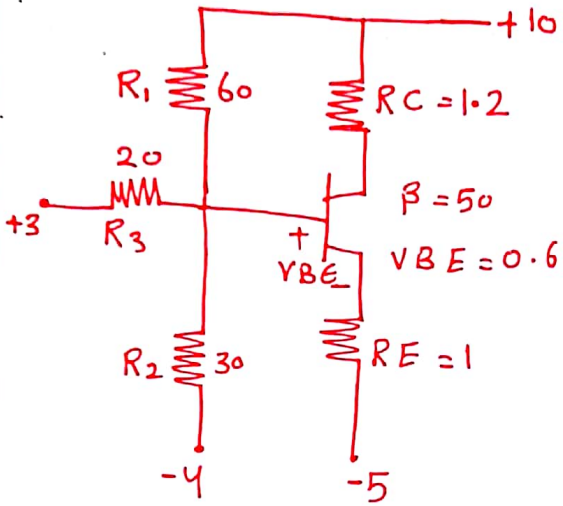
$$\therefore v_{th} = 0.01 * 2.02 + 0.7 + 1.01 * 0.2 = 0.922$$

$$\therefore R_1 = \frac{10}{0.922} * 2.02 = 21.9 \text{ k}\Omega$$

but $R_{Th} = R_1 // R_2 = \frac{R_1 * R_2}{R_1 + R_2}$

$$\therefore R_2 = \frac{R_1 * R_{Th}}{R_1 - R_{Th}} = \frac{21.9 * 2.02}{21.9 - 2.02} = 2.225 \text{ k}\Omega$$

example:- for the cct shown, find R_{th} , V_{th} , I_{CQ} , V_{CEQ} and write D.C.L.L equation and slop ?



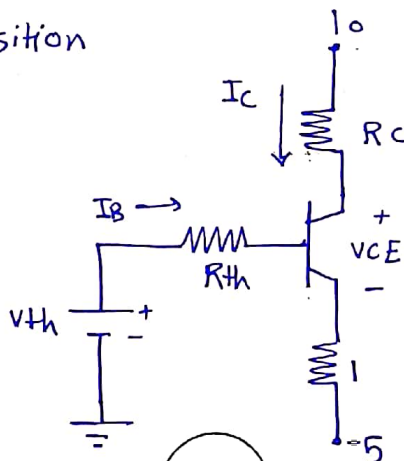
الحل :- Kcl :

$$I_2 = I_1 + I_3$$

$$\frac{V_{th} + 4}{30} = \frac{10 - V_{th}}{60} + \frac{3 - V_{th}}{20}$$

$$\therefore V_{th} = \frac{11}{6} = 1.83$$

لذا نجد V_{th} من خلال
super position لكن بطريقة.



$$R_{th} = R_1 // R_2 // R_3 = 10$$

kVL:-

$$-V_{th} + I_B * R_{th} + V_{BE} + I_E * R_E - 5 = 0$$

but $I_E = (\beta + 1) I_B$

$$\therefore I_B = \frac{V_{th} + 5 - V_{BE}}{R_{th} + (\beta + 1) R_E}$$

$$= \frac{1.83 + 5 - 0.6}{10 + 51 * 1}$$

$$I_B = 0.102 \text{ mA}$$

$$\therefore I_C = \beta (I_B) = 50 * 0.102 = 5.1$$

$$\therefore I_E = (\beta + 1) I_B = 51 * 0.102 = 5.202$$

to find V_{CE} , kVL for E-loop.

$$-V_{CC} + I_C * R_C + V_{CE} + I_E * R_E - 5 = 0$$

$$\therefore V_{CE} = 10 + 5 - 5.1 * 1.2 - 5.202 * 1 = 3.678$$

since $I_B > 0$ and $V_{CE} > V_{BE} \therefore$ BJT in FAM.

D.C.L.L :- $-V_{CC} + I_C * R_C + V_{CE} + I_E * R_E - 5 = 0$

but $I_E = \left(\frac{\beta + 1}{\beta}\right) I_C$

$$\therefore V_{CE} = 15 - I_C * R_C - \frac{\beta + 1}{\beta} R_E * I_C$$

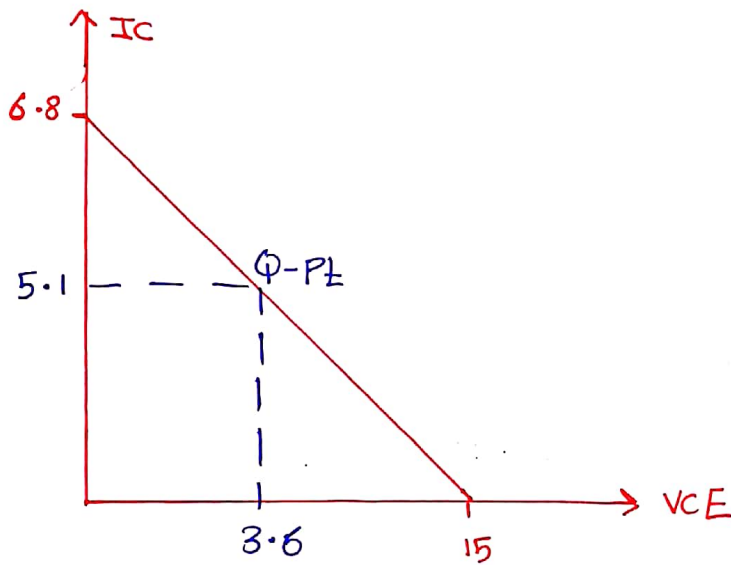
$$\therefore V_{CE} = 15 - I_C \left(R_C + \frac{\beta + 1}{\beta} * R_E \right)$$

$$\text{Slop} = \frac{-1}{R_C + \frac{\beta+1}{\beta} R_E}$$

بالقوس في المعادلة

عند $I_C = 0 \rightarrow V_{CE} = 15 \rightarrow P_1 (15, 0)$

عند $V_{CE} = 0 \rightarrow I_C = 6.8 \rightarrow P_2 (0, 6.8)$



(وما
أوتيتهم
من العلم
إلا قليلا)

* Multistage Circuits *

these ccts contain more than one transistor, which can be of the same type [PNP] or [NPN] or two types [PNP and NPN], these can be connected as "cascade connection" or "cascode connection".

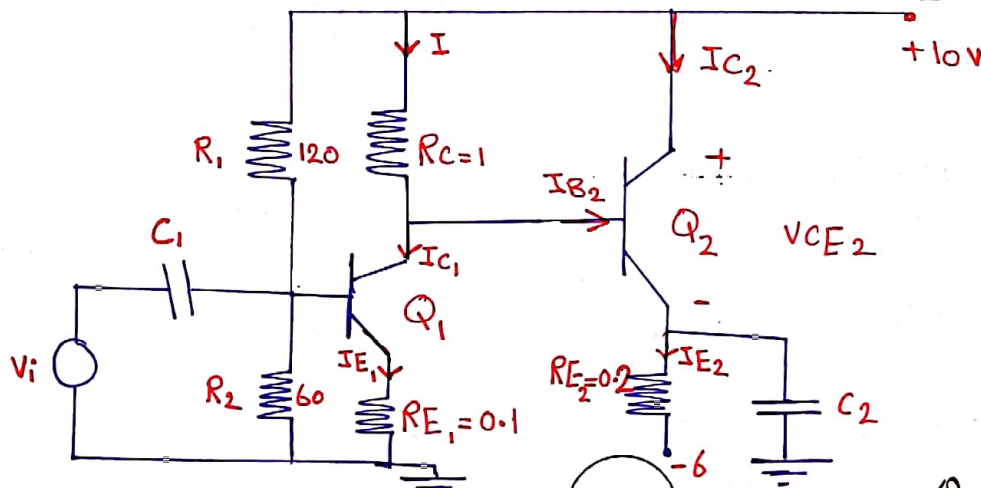
بشكل بسيط هي عبارة عن دوائر كهربائية تحتوي ترانزستورين إما من نوع NPN أو PNP أو واحد PNP والآخر NPN ، يمكن توصيلهم بشكل in series فيسعى حينها (cascade connection) .
[واحد فوق الآخر]

أو توصيلهم in Parallel فيسعى حينها (cascade connection) .

□ Cascade multistage :-

example :- consider the cct shown Q_1, Q_2 are identical BJTs with $\beta = 100$, $V_{BE} = 0.6$ V, $V_{CE(sat)} = 0.3$ V ,

calculate : $I_{B1}, I_{C1}, V_{CE1}, P_{D1}, I_{B2}, I_{C2}, V_{CE2}, P_{D2}$?



إعداد: نتالي الكايد

حديقة الحل بسيطة جداً لا تختلف عن الدروس السابقة ، فقط مهارات السركت ن

Solution :-

For DC analysis , all caps are open .

$$R_{th} = R_1 // R_2 = 120 // 60 = 40 \text{ k}\Omega .$$

$$V_{th} = \frac{V_{cc} * R_2}{R_1 + R_2} = \frac{10 * 60}{60 + 120} = 3.33 \text{ V} .$$

رسم
الدارة
سكون
في
المقدمة
التالية

$$-V_{th} + I_{B_1} * R_{th} + V_{BE} + \underbrace{(\beta + 1) I_{B_1}}_{I_{E_1}} * R_{E_1} = 0$$

$$\therefore I_{B_1} = \frac{V_{th} - V_{BE}}{R_{th} + (\beta + 1) R_{E_1}} = \frac{3.33 - 0.6}{40 + 101 * 0.1} = 0.0525 \text{ mA} .$$

$$I_{C_1} = \beta I_{B_1} = 100 * 0.0525 = 5.25 \text{ mA} .$$

$$I_{E_1} = (\beta + 1) I_{B_1} = 5.3 \text{ mA} .$$

$$-10 + I * R_c + V_{CE_1} + I_{E_1} * R_{E_1} = 0$$

$$V_{CE_1} = 10 - I R_c - 5.3 * 0.1 \Rightarrow \boxed{V_{CE_1} = 9.47 - I R_c}$$

to find I , we must write kcl at node C₁ :-

$$I = I_{C_1} + I_{B_2}$$

$$-V_{C_1} + V_{BE} + (\beta + 1) I_{B_2} * R_{E_2} - 6 = 0$$

$$\therefore I_{B_2} = \frac{(V_{C_1} + 6) - V_{BE}}{(\beta + 1) R_{E_2}} = \frac{V_{C_1} + 5.3}{20, 2}$$

$$\frac{10 - V_{C_1}}{R_c} = 5.25 + \frac{V_{C_1} + 5.3}{20, 2} \quad \text{-----} \quad *$$

for $R_C = 1 \text{ k}\Omega$

Solving equation (*) gives $\Rightarrow V_{C1} = 4.27 \text{ V}$.

$$I_{B2} = 0.47 \text{ mA}$$

$$I = 5.724 \text{ mA}$$

$$V_{CE1} = 9.47 - 5.724 * 1 = 3.746 \text{ V}$$

$$I_{C2} = \beta * I_{B2} = 100 * 0.47 = 47 \text{ mA}$$

$$I_{E2} = (\beta + 1) I_{B2} = 47.8 \text{ mA}$$

$$-10 + V_{CE2} + I_{E2} * R_{E2} - 6 = 0$$

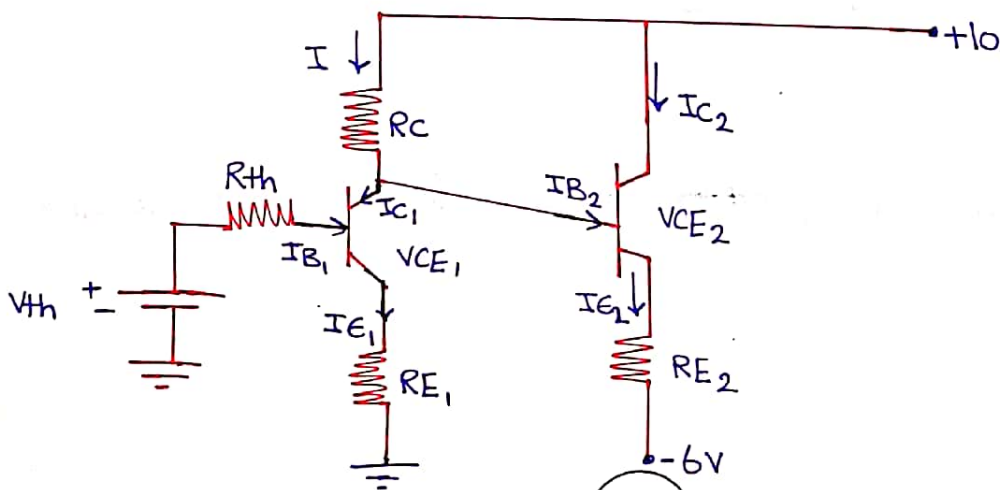
$$\therefore V_{CE2} = 16 - 47.8 * 0.2 = 6.44$$

Since $I_{B1} > 0$ and $V_{CE1} > V_{BE}$ and $I_{B2} > 0$ and $V_{CE2} > V_{BE}$

\therefore Both BJTs are F.A.M.

$$P_{D1} = I_{C1} * V_{CE1} = 5.25 * 3.746 = 19.66 \text{ mW}$$

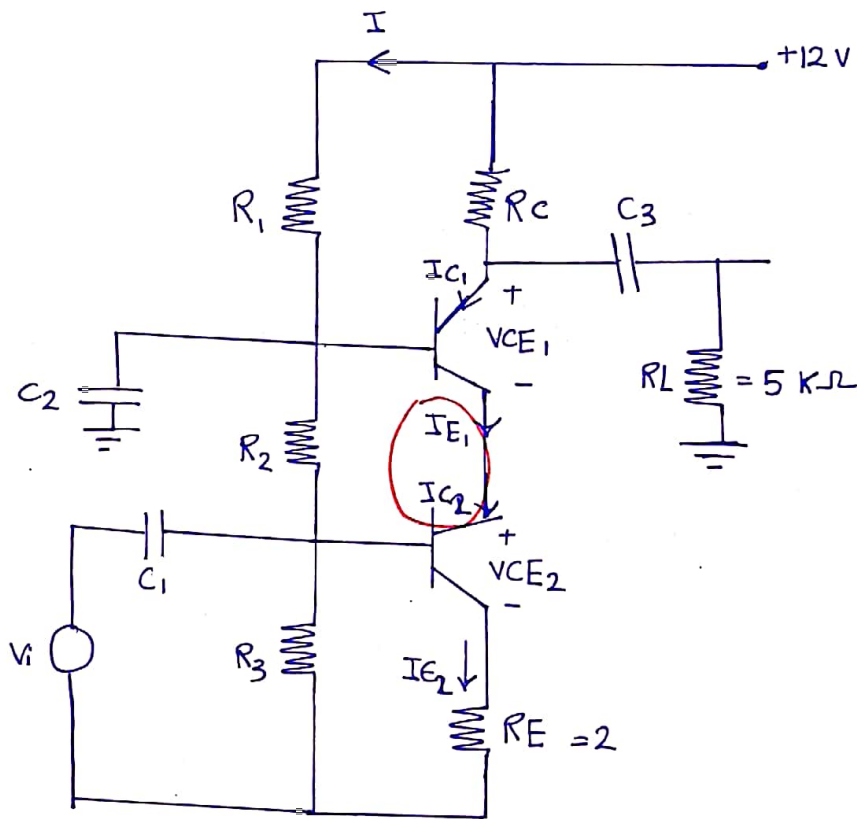
$$P_{D2} = I_{C2} * V_{CE2} = 47 * 6.44 = 302.68 \text{ mW}$$



2 Cascode connection :-

in which two transistor are used one on the top of other.

example :- design the cct shown in figure to have the following specifications :- $V_{CE1} = V_{CE2} = 3V$, $I_{C1} = I_{C2} = 1mA$, the current $I = 0.1 mA$, given BJTs with $V_{BE} = 0.7$.



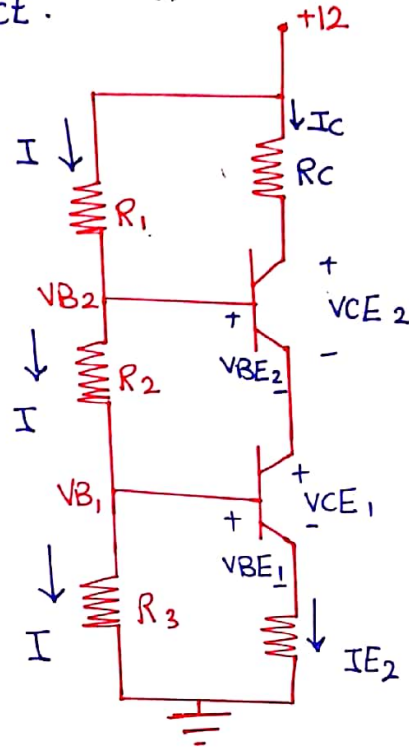
Solution :-

to performe D.C analysis or design for this cct assume

$I_C = I_E$

لا حظ ذلك على
الرسمه

All caps are open cct.



KVL for C-E loop :-

$$-12 + I_{C1} * R_C + V_{CE1} + V_{CE2} + I_{C2} * R_E = 0$$

$$\therefore I_{C1} * R_C = 12 - 3 - 3 - 1 * 2 = 4 \text{ V}$$

$$\therefore R_C = \frac{4 \text{ V}}{1 \text{ mA}} = 4 \text{ k}\Omega$$

$$R_3 = \frac{V_{B1}}{I}, \quad -V_{B1} + V_{BE1} + I_{E2} * R_E = 0$$

$$V_{B1} = V_{BE} + I_C * R_E = 0.7 + 1 * 2 = 2.7$$

$$\therefore R_3 = \frac{2.7}{0.1} = 27 \text{ k}\Omega$$

$$R_2 = \frac{V_{B2} - V_{B1}}{I}$$

KVL:-

$$-V_{B2} + V_{BE2} + V_{CE1} + I_E * R_E = 0$$

$$\therefore V_{B2} = 0.7 + 3 + 1 * 2 = 5.7$$

$$\therefore R_2 = \frac{(5.7 - 2.7)}{0.1} = 30$$

$$R_1 = \frac{V_{CC} - V_{B2}}{I} = \frac{12 - 5.7}{0.1} = 63 \text{ K}\Omega.$$

to check the answer, you must check that =

$$\frac{V_{CC}}{I} = R_{total} = R_1 + R_2 + R_3$$

$$\frac{12}{0.1} = 63 + 30 + 27$$

$120 = 120 \therefore$ the answer is correct.

ممكن ما يعطيني قيمة I مباشرة ، ممكن يحكي I تساوي (10% I_C) حيث $I_C = 1$

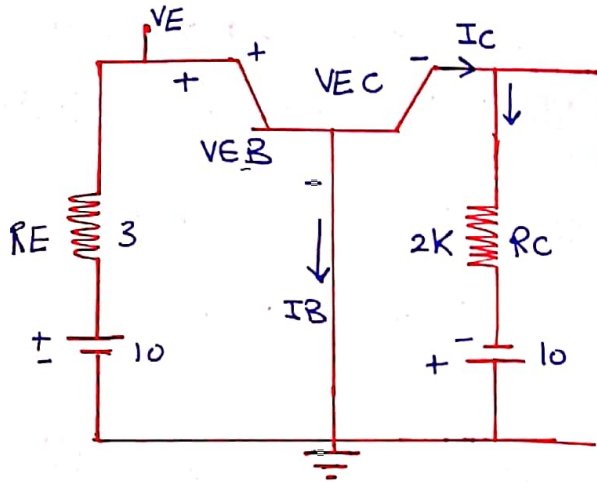
فبصير كالتالي : $I = 1 * 10\% = 0.1$

أو ممكن يكون بده $120 = R_1 + R_2 + R_3$ ، فأول اشي لازم نوجد قيمة I ،

$$I = \frac{12}{120} = 0.1 \Leftrightarrow I = \frac{V_{CC}}{R_{total}}$$

أمثلة إضافية موجهة على (DC ckt analysis)

Example :- given $\alpha = 0.99$, find $V_E, I_E, I_B, I_C, V_{EC}, V_C$.
 $V_{EB} = 0.7$



KVL for B-E loop :-

$$-10 + I_E * R_E + V_{EB} = 0$$

$$\therefore I_E = \frac{10 - 0.7}{3k} = 3.1 \text{ mA}$$

$$I_C = \alpha I_E = 0.99 * 3.1 = 3.069$$

$$\beta = \frac{\alpha}{1 - \alpha} = \frac{0.99}{1 - 0.99} = 99$$

$$I_B = \frac{I_E}{\beta + 1} = \frac{3.1}{99 + 1} = 0.031 \text{ mA}$$

$$-10 + I_E * R_E + V_{EC} + I_C * R_C - 10 = 0$$

$$\therefore V_{EC} = 20 - 3.1 * 3 - 3.069 * 2$$

$$V_{EC} = 4.562$$

Since $V_{EC} > V_{EB} \therefore R-C Jn$ is reverse.

and since $I_B > 0 \therefore B-E Jn$ is Fw.

\therefore BJT in F.A.M.

$$-V_E + V_{EB} = 0 \Rightarrow V_E = V_{EB} = 0.7$$

$$-V_C + I_C * R_C - 10 = 0$$

$$V_C = I_C * R_C - 10 = -3.862$$

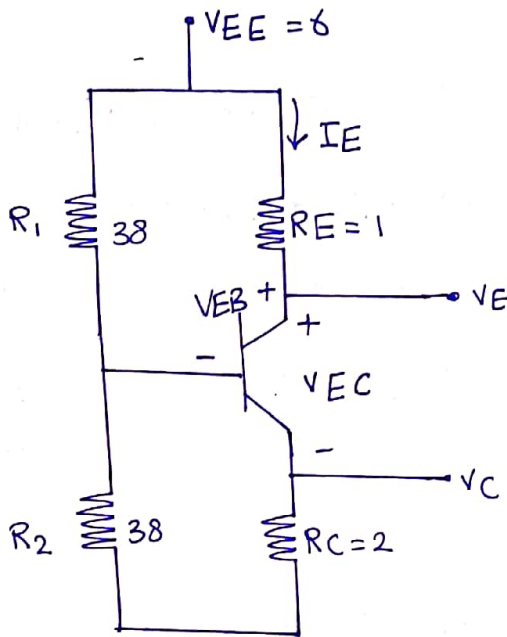
$$\therefore V_{EC} = V_E - V_C = 0.7 + \frac{3.862}{1} = 4.562$$

$$P_D = I_C * V_{EC}$$

Example:- for the ckt shown,
the BJT has $\beta = 100$, $V_{EB} = 0.6$

① calculate I_E , I_B , I_C , V_C , V_E , V_{EC} , P_D ?

② is the ckt bias-stable?



Solution :-

$$R_{th} = R_1 \parallel R_2 = 38 \parallel 38 = 19 \text{ k}\Omega$$

$$V_{th} = \frac{V_{EE} \cdot R_2}{R_1 + R_2} = \frac{6 \cdot 38}{76} = 3$$

KVL for E-B loop:

$$-6 + I_E \cdot R_E + V_{EB} + I_B \cdot R_{th} + V_{th} = 0$$

$$\text{but } I_E = (\beta + 1) I_B$$

$$\therefore I_B = \frac{6 - 3 - 0.6}{(\beta + 1) R_E + R_{th}} = \frac{2.4}{120}$$

$$\therefore I_B = 0.02$$

$$I_C = \beta \cdot I_B = 2 \text{ mA}$$

$$I_E = (\beta + 1) I_B = 2.02$$

$$V_E = 6 - I_E \cdot R_E = 6 - 2.02 = 3.98$$

$$V_C = I_C \cdot R_C = 2 \cdot 1.2 = 2.4$$

$$V_{EC} = V_E - V_C = 3.98 - 2.4 = 1.58$$

Since $I_B > 0$, $V_{EC} > V_{EB}$

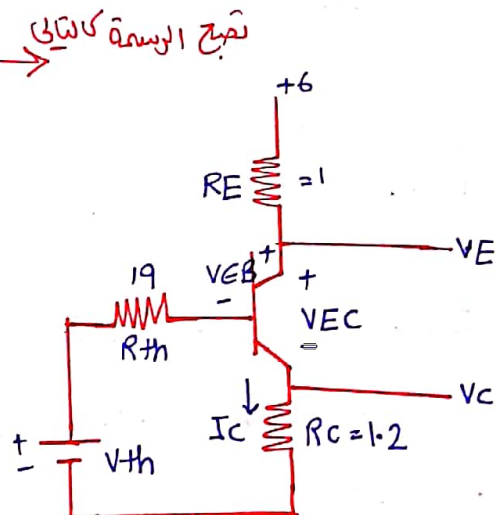
\therefore BJT in F.A.M.

② for bias stable condition
check for " $R_{th} \stackrel{!}{\ll} 0.1(\beta + 1)R_E$ "

$$38 \parallel 38 \ll 0.1(101) \cdot 1$$

$$19 \stackrel{!}{\ll} 10.1$$

since $19 \not\ll 10.1 \text{ k}\Omega$ \therefore the ckt isn't bias-stable.



إعداد: نتالي الكايد

* Field-Effect-transistor [FET]

it is a three terminal device, gate source and drain, the current between drain and source is controlled via an electric field applied perpendicular on drain-source region created by applying a D.C voltage on the gate.

[BJT] وهو

أخذنا في الشبتر السابق أنواع من أنواع الترانزيستورات ، وفي هذا الشبتر سنأخذ نوع آخر وهو [FET].

* هو نوع من أنواع الترانزيستورات ، له ثلاثة أطراف ، طرف اسمه (drain) وثاني اسمه (source) وآخر اسمه (gate).

* عند مقارنة (BJT) بالـ (FET) ، يكون

الـ (drain) مقابل الكوليكتر ، ويكون الـ (source) مقابل الإيمتر ، ويكون الـ (gate) مقابل الـ (base).

* مبدأ عمله يختلف عند مبدأ عمل (BJT).

حيث أن التيار الذي يمر بين الـ drain و الـ source

يعتمد على تأثير مجال كهربائي ، هذا المجال

يأتي من فولتية نضعها على الـ (gate) ، تولد

مجال كهربائي عمودي على (drain source region).

* لماذا يختلف (FET) عن (BJT) ؟

(1) يعتبر (FET) ← (unipolar device) ← يعني

أنه فيه حاملات التيار من نوع واحد فقط إما الكترولونات وإما هولونات .

(2) يوجد نوعين من (FET) ← n-channel ← P-channel

(3) دائماً التيار الخاص بـ (gate) $I_g = 0$ فيصبح تيار (drain) = تيار (source).

(4) n-channel ← حاملات التيار هي الكترولونات .
P-channel ← حاملات التيار هي هولونات .

(5) حجم (FET) أصغر من حجم (BJT)

واستخدامه أكثر بكثير وخاصة في صناعة الدوائر الكهربائية المتكاملة ، مثل الآلات الحاسبة واللابتوب ، إلخ ...

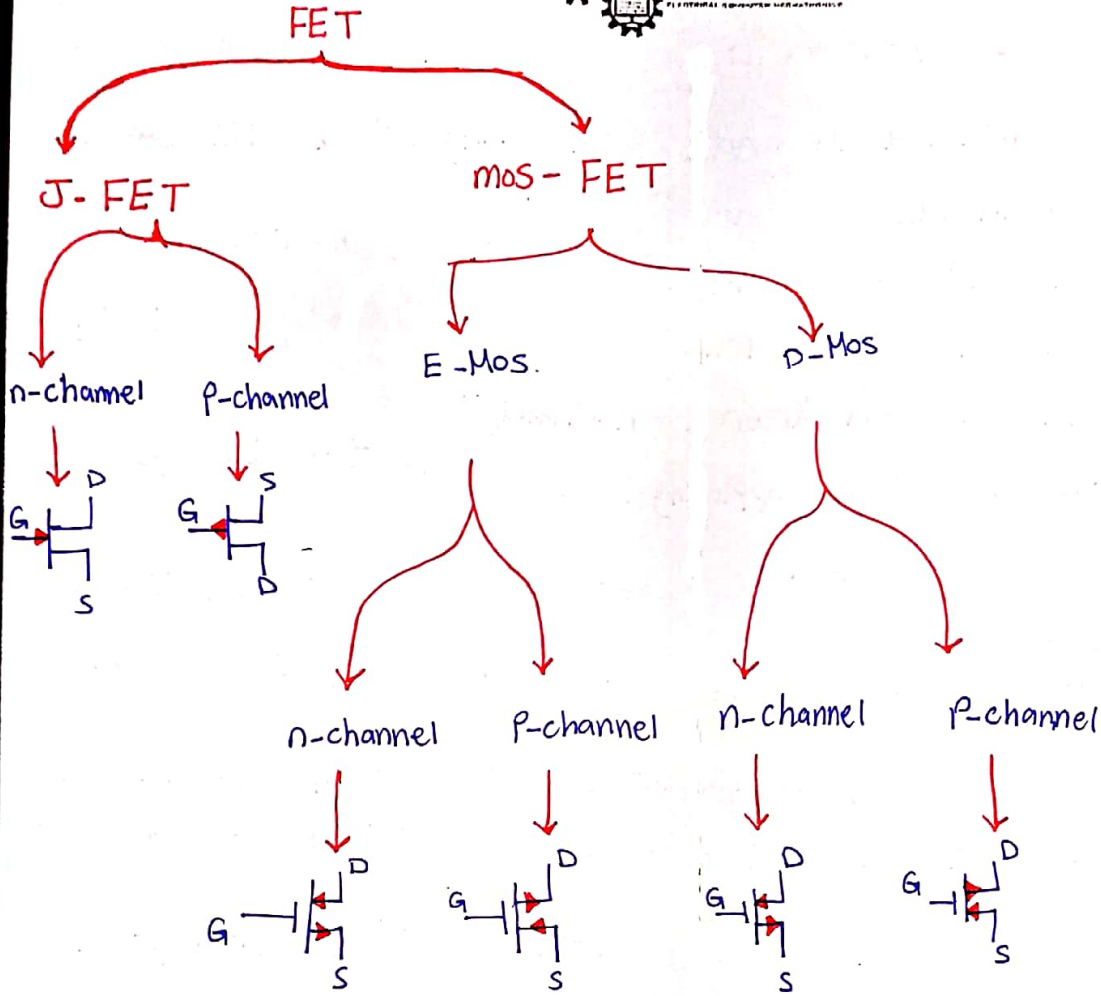
* نصائح القارئ بالإنجليزية بشأن الأفكار

* FET is unipolar device, only one type of carrier consisting current either electron in n-channel devices or holes in P-channel devices.

* $I_D = I_S$ and $I_G = 0$ in all types of fet.

* is small size.

إعداد: نتالي الكايد



* ال (FET) بشكل عام ينقسم إلى قسمين ، النوع الأول اسمه (MOSFET) والنوع الثاني اسمه (JFET) ، الفرق بينهم كالتالي :

- ← بالموسفيت تكون (G) معزولة أو مفعولة عن (D) و (S) ، لاحظ ذلك على الرسمة .
- ← أما (JFET) تكون (G) و (S) و (D) كلهم متصلين مع بعضهم بنفس ال Junction .

← الموسفيت يتفرع لنوعين هما : E-Mos ، D-Mos ، بالنسبة لـ E-Mos عبارة عن channel مُحْتَمَل (electronic channel) يعني أن channel تنتج حينها نفع فولية على (gate) فتنتج (electronic channel) بين (D) و (S) .

أما (DMos) عبارة عن (physical channel) ، أي أنه يوجد اتصال مادي بين (D) و (S) حتى لو كانت $V_G = 0$ سوف يمر تيار بين (D) و (S) .

* ما الفرق بين D-Mos و E-Mos ؟

① E-Mos ← electronic channel

D-Mos ← Physical channel

② n-channel و P-channel كلاهما يحتوي

* ما الفرق بين n-channel و P-channel ؟

n-channel ← سهم خارج من (S) وادخل على (D) وهو يعقل التيار الاصطلاحي [ID]

P-channel ← سهم داخل إلى (S) وخارج من (D) وهو يعقل التيار الاصطلاحي [ID]

ليس ؟ !!

في n-channel حالات التيار هي الالكترونات

لأن (n) ترمز إلى (negative) يعني سالب

والالكترونات سالبة ، فتتحرك الالكترونات من

(S) إلى (D) تحت تأثير مجال كهربائي

فالتيار عكس اتجاه الالكترونات فيصبح من

(D) إلى (S) .

وفي P-ch يحدث للعكس حيث تتحرك الهولونات

من (S) إلى (D) ويكون اتجاه التيار الاصطلاحي من (S) إلى (D) ، حين (P) تعني موجب (Positive) .

تلخيص الكلام :-

the main difference between MosFET and JFET is :

in mosfet , the gate is isolated from drain and source by a layer of oxide , while in JFET , all terminals are meeting in a Junction .

the difference between D-Mos [depletion Mos] and E-Mos

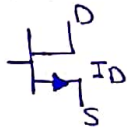
[enhancement Mos] is :

in E-Mos , the channel is electronic due to applying DC Voltage on gate , while in D-Mos , the channel is Physical channel .

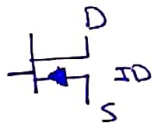
*the E-Mos is called "normally off" device , because when $V_G=0$, there is no channel , $I_D=0$

* D-Mos is called "normal on", because even when $V_G = 0$, it is (on) and $I_D > 0$.

* in n-channel :- the carriers are electrons, and since e^- has negative charge, so it is called N-channel, I_D is out of source.



* in p-channel :- the carriers are holes and their charge is positive, so they are called P-channel, I_D is inward source.



* في هذا الشاير سندرس فقط الموسفيت ، سنبدأ تعريفه بشكل سريع وآلية صناعته .

MOSFET :- is a metal oxide semiconductor field-effect transistor, the gate is isolated from drain and source by a layer of oxide, there are 2 types :- E Mos, DMos.

يتم صناعة الموسفيت كالتالي :-

تأخذ حبيبات من (semic) من نوع P-type ونحفرها من جهة اليمين ونحفرها بذرات نحاسية منبجيد (doped N-type) ، وكذلك نحفر جهة اليسار ثم نحفرها بذرات نحاسية أيضاً .

ثم نربط سلك من الألمنيوم وهو يفتل (D) ونربط أيضاً من الجهة الأخرى وهو يفتل (S) ، صيغ حبار كل من (D) و (S) من نوع (N-type material) .

والمسافة بينهما تُسمى (channel) وفوق هذه الطبقة نضع طبقة من الأوكساييد والأوكساييد هو عازل ، ثم نضع طبقة من المعدن وعادةً ما يكون ألمنيوماً وهكذا تكون قد تكونت (G) .

مبدأ عمله ، انه اذا ما في فولتية عليه ، إذن ما في (channel) . واذا حطينا فولتية موجبة (G) على 2 ، يغير واحد من هالشغليين على

(1) الفولتية الموجبة تقوم بسحب كل الالكترونات للمنطقة البعيدة وتركزها تحت الأوكساييد .

(2) الفولتية الموجبة تقوم بطرد جميع الهولان فتبقى الإلكترونات .

إعداد : نتالي الكايد

(N-electronic channel) والنتيجة واحدة ، أنه سينتج تحت ال (gate) .

* هل يمكن أي فولتية على ال (gate) ؟
[تقوية] . نسبة (channel) ؟

لا ، يجب أن تكون قيمة موجبة وأكبر من (V_{TN}) .
قيمة تُعطى بالبيانات شيت .

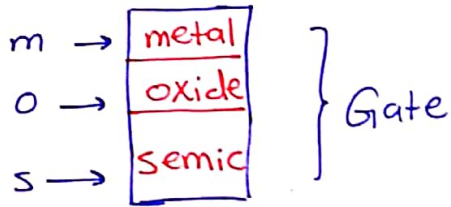
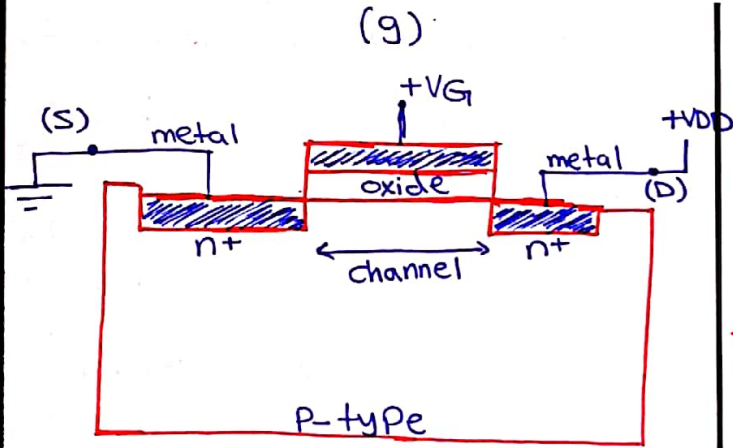
تلخيص الكلام :-

the drain and source are heavily doped (n^+ -type) , when a positive (V_G) is applied , it will collect all electrons from far side and create electronic channel between (s) and (D).

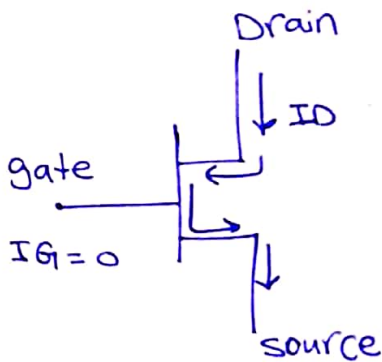
when V_{DD} is applied on drain, this will attract electrons and force electrons to move from (s) to (D) .

the conventional direction is from $D \rightarrow S$, I_D with direction out of source , so the arrow direction is out of (s) which is the conventional direction of I_D , I_G is always zero .

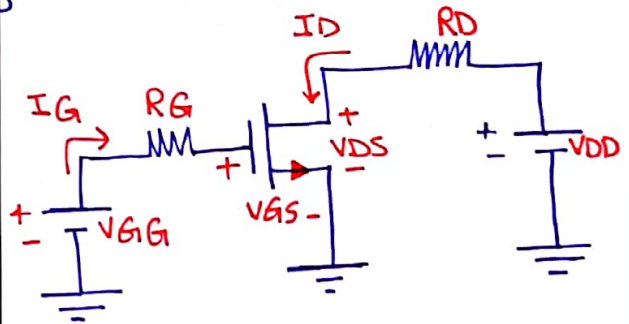
Not any value of V_{GS} will create a channel , to create a channel , V_{GS} must (+ve) and greater than a certain value (V_{tn}) , which is called (threshold voltage) and is (+ve) also , and given in data sheet , so $V_{GS} > V_{tn}$.



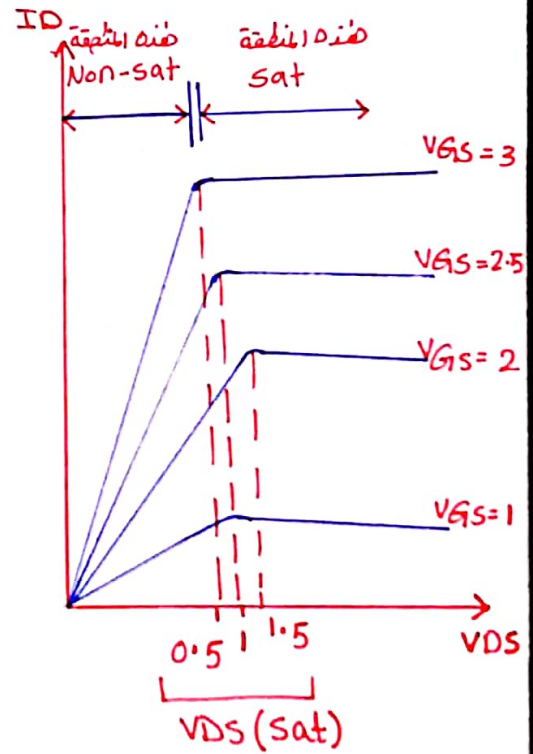
"Gate structure"



* MOSFET I-V characteristic



بالداتا شيت $V_{TN} = 1$



يوضح هذا الرسم ، العلاقة بين التيار الاكبر الاحصائي للموسفت (ID) وبين الفولتية بين الدرين والسورس (VDS) ، فنلاحظ ان العلاقة مقسومة لقسمين ، قسم اسمه (Non saturation) والآخر اسمه (saturation)

اعداد: نتالي الكايد

والذي يفصل بينهما هو قيمة الفولتية $V_{DS(sat)}$

فلو أن قيمة V_{DS} أقل من $V_{DS(sat)}$ فنحن

نكون في حالة (Non sat region)

وفي حال أن قيمة V_{DS} أكبر من $V_{DS(sat)}$

فنحن نكون في حالة (sat region)

ما الفرق بين (sat rgn) و (non-sat rgn) ؟

كما نلاحظ على الرسمة فإن العلاقة خطية بين (V_{DS} و I_D) أي كل تزداد V_{DS} تزداد معها I_D

فالعلاقة (Linear) أي أن كل I_D في هذه النقطة

فولتية قيمتها ($V_{DS(sat)}$) عند هذه النقطة

تغير العلاقة بين I_D و V_{DS} فتصبح I_D

شبه ثابتة بغض النظر عن قيمة V_{DS}

where w and L are width and length of channel.

μ_n : electron mobility.

C_{ox} : gate-oxide-capacitance

K_n : Process Parameter.

$$V_{DS(sat)} = V_{GS} - V_{TN}$$

هذه المنطقة:

in this region, the mosfet is used as an amplifier.

2] non saturation region.

in this region, $V_{DS} < V_{DS(sat)}$

and I_D is given by:

$$I_D = K_n [2(V_{GS} - V_{TN})V_{DS} - V_{DS}^2]$$

the mosfet is used as a voltage-controlled resistance

$$R_{mos} = \frac{1}{2K_n(V_{GS} - V_{TN})}$$

V_{TN} is constant and K_n is constant, so $R_{mos} \propto \frac{1}{V_{GS}}$

R_{mos} is controlled via changing

V_{GS} , this application is used in communication electronics.

1] saturation region :-

in this region, I_D is independent on v_{ds} , in this region,

$V_{DS} > V_{DS(sat)}$ and I_D is given

by: $I_D = K_n(V_{GS} - V_{TN})^2$, where

V_{TN} is threshold voltage, and

given K_n : conduction parameter

$$K_n = \frac{w \mu_n C_{ox}}{2L} = \frac{K'_n w}{2L}$$

for small V_{DS} , V_{DS}' terms is

n , so

$$I_D \approx 2k(V_{GS} - V_{TN})V_{DS}$$

$$\frac{I_D}{V_{DS}} = \frac{1}{R} = 2k(V_{GS} - V_{TN})$$

$$\text{So, } R_{mos} = \frac{1}{2kn(V_{GS} - V_{TN})}$$

* D.C ccts analysis *

اتبع هذه الخطوات لحل أسئلة تحليل الدوائر :-

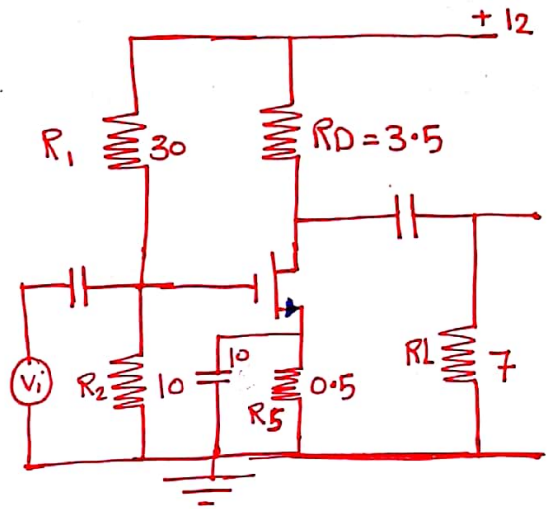
- 1- اذا في مواصفات و نجعلهم open cct
 - 2- نفرخ أن الموسفيت في حالة (sat rgn)
 - 3- كسب V_{GS} ونقومها في معادلة I_D
 - 4- كسب V_{DS}
 - 5- نتأكد من قيمة V_{DS} ونقارنها مع $V_{DS_{sat}}$
- وعلى أساسه نقر أن الموسفيت بأي rgn

Example :- for the cct shown, the transistor parameters are:

$$k_n = 1 \text{ mA/V}^2, V_{TN} = 2, \lambda = 0$$

① calculate V_{GSQ} , I_D , V_{DS} , V_D and P_D ?

② draw D.C.L.L indicating slop and Q-pt ?



Solution :-

- 1- all caps are open cct.
- 2- assume the transistor in sat region.

$$V_{GS} = V_G - V_S, \quad V_S = I_D * R_S$$

$$V_G = \frac{12 * 10}{10 + 30}, \quad V_S = 0.5 * I_D$$

$$V_{GS} = 3 - 0.5 * I_D$$

نقوم في معادلة I_D

$$I_D = k_n (V_{GS} - V_{TN})^2$$

$$I_D = \frac{3 - V_{GS}}{0.5} = 1 (V_{GS} - 2)^2$$

$$3 - V_{GS} = 0.5 (V_{GS}^2 - 4V_{GS} + 4)$$

$$\therefore V_{GS} = -(-1) \pm \frac{\sqrt{(-1)^2 - 4 * (0.5) * (-1)}}{2 * 0.5}$$

$$V_{GS} = \frac{1 \pm \sqrt{3}}{1} = 1 \pm 1.732$$

ما قمنا به هو تحليل عبارة تربيعية، فاستخدمنا

قانون المعين = $b \pm \sqrt{b^2 - 4ac}$

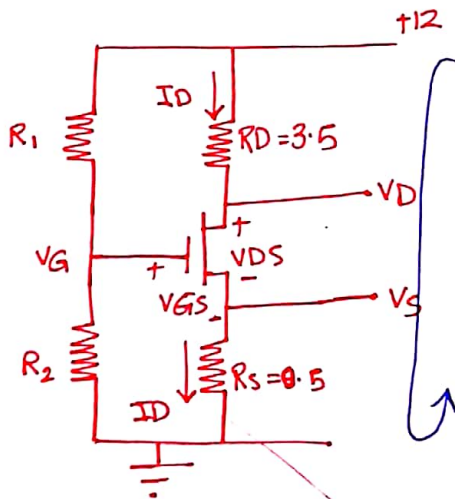
$$\frac{b \pm \sqrt{b^2 - 4ac}}{2a}$$

either $V_{GS} = 2.732$ or $V_{GS} = -0.732$

V_{GS} must be +ve and $> V_{TN}$

نحتاج قيمة (V_{GS}) الموجبة والأكبر من V_{TN} حتى يعمل الترانزستور.

$$\therefore I_D = 0.536 \text{ mA}$$



حتى نحسب قيمة V_{DS} نعمل KVL:

$$-12 + I_D \cdot R_D + V_{DS} + I_D \cdot R_S = 0$$

$$\therefore V_{DS} = 12 - 0.536(3.5 + 0.5) = 9.856$$

$$V_{DS(sat)} = V_{GS} - V_{TN} = 0.732$$

since $v_{DS} > v_{DS(sat)} \therefore$ mosfet in saturation region.

$$V_S = I_D \cdot R_S = 0.536 \cdot 0.5 = 0.268$$

$$V_D = 12 - I_D \cdot R_D = 10.124$$

$$P_D = I_D \cdot v_{DS} = 5.283 \text{ mW}$$

[2]

D.C.L.L :-

write KVL for D-S loop.

$$-12 + I_D \cdot R_C + V_{DS} + I_D \cdot R_S = 0$$

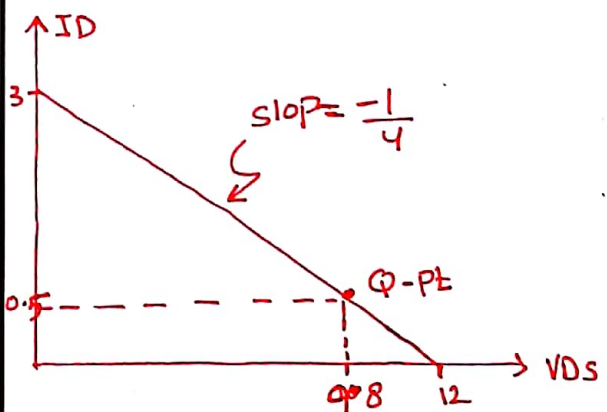
$$\therefore V_{DS} = 12 - I_D(R_D + R_S)$$

نحتاج أن نضع V_{DS} و I_D لأننا نعلم قيمتهما من المعادلات.

$$\text{the slope is } = \frac{-1}{R_D + R_S}$$

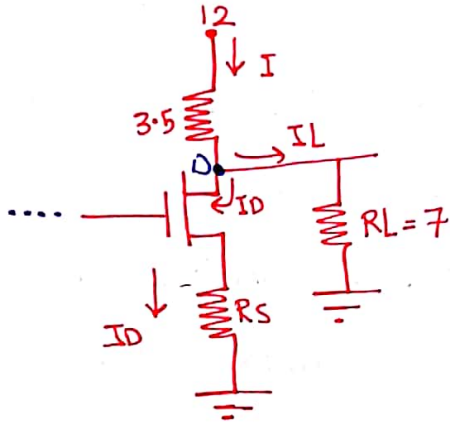
$$\text{for } I_D = 0 \rightarrow V_{DS} = 12 \rightarrow P_1(12, 0)$$

$$\text{for } V_{DS} = 0 \rightarrow I_D = 3 \rightarrow P_2(0, 3)$$



3] فرع جديد

Recalculate V_{DS} when R_L and R_D are direct coupled \downarrow



V_{GS} و I_D will not affected

$$V_{GS} = 2.732, \quad I_D = 0.536$$

لأن تغيير قيمة V_{GS} و I_D لأن هذا التغيير
لأن يؤثر بأي شيء على V_{GS} و I_D على حساب I_D
حساب

$$V_{DS} = 12 - I \cdot R_D - I_D \cdot R_S = V_D - V_S$$

KCL at node D :

$$I = I_D + I_L$$

$$\frac{12 - V_D}{3.5} = 0.536 + \frac{V_D}{7}$$

$$24 - 2V_D = 3.752 + V_D \Rightarrow V_D = 6.75$$

$$\therefore V_{DS} = 6.75 - 0.536 \cdot 0.5 = 6.482$$

المطلوب
لأنه
المطلوب

$$V_{DS} = V_D - V_S = 6.75 - I_D \cdot R_S$$

Example :- given a MOSFET with
 $k_n = 100$, $V_{TN} = 1$, $\frac{W}{L} = 20$, design
the ckt to have $I_{DQ} = 1$,
 $V_{DS} = 6$.

① calculate (R_D, R_S, R_G) ?

$$I_D = k_n (V_{GS} - V_{TN})^2$$

$$k_n = k_n' \frac{W}{2L} = 100 \left(\frac{20}{2} \right) = 1$$

الرسم في
المصفاة
التالية

$$V_{GS} = V_{TN} \mp \sqrt{\frac{I_D}{k_n}} = 1 \mp \sqrt{1}$$

$$\therefore V_{GS} \text{ is either } \underline{2V} \text{ or } \underline{0V}$$

- يجب أن تكون موجبة وأكبر من V_{TN} .

$$V_{GS} = V_G - V_S \Rightarrow V_S = V_G - V_{GS}$$

$$\therefore V_S = I_G \cdot R_G - V_{GS}$$

$$-2 = 0 - V_{GS}$$

$$\boxed{V_{GS} = 2}$$

$$-V_S + I_D \cdot R_S - 5 = 0$$

$$I_D \cdot R_S = 5 + V_S = 5 - 2 = 3$$

$$\therefore R_S = \frac{3}{1} = 3$$

$$V_{DS} = V_D - V_S$$

$$V_D = V_{DS} + V_S = 6 - 2 = 4$$

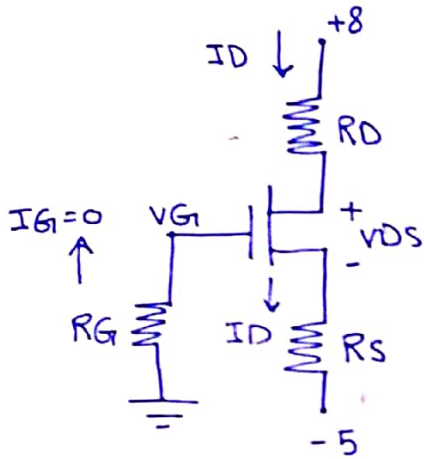
$$R_D = \frac{8 - V_D}{I_D} = \frac{8 - 4}{1} = 4$$

R_g can be any value, because

$I_{G1} = 0$

معلومات :-

نستخدم (R_g) لحماية $(gate)$ من (static charge).



2] calculate D.C.L equation and determine slop ?

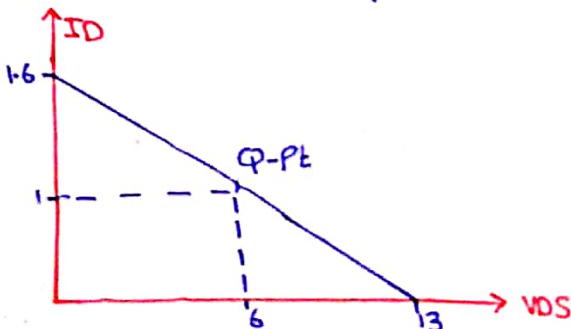
$-8 + I_D * R_D + V_{DS} + I_D * R_S - 5 = 0$

$V_{DS} = 13 - I_D (R_D + R_S)$

$\therefore \text{slop} = \frac{-1}{R_D + R_S}$

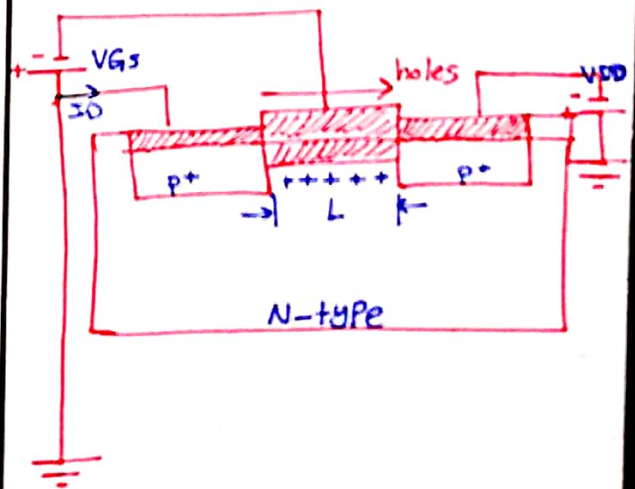
for $I_D = 0 \rightarrow V_{DS} = 13 \rightarrow P_1 = (13, 0)$

for $V_{DS} = 0 \rightarrow I_D = \frac{13}{7} = 1.6 \rightarrow P_2 = (0, 1.6)$



* P-channel mosfet *
 due to biasing (-ve V_{GS}), holes will be pulled under gate region, creating electron channel with holes and since (D and S) are (p^+) , so when -ve V_{DD} is applied on drain, holes will move from (S) \rightarrow (D) causing a current I_D directed conventionally from (S) \rightarrow (D).

الموسفت هنا ستغير قبل أن يكون n-ch سيجب (P-channel) ، سيحدث عدة تغيرات بسيطة ، يكون بناء الموسفت كالتالي [لاحظ الفرق بينه وبين n-channel]



ملاحظات مهمة :-

* عندما نقول N-channel يعني حاملات التيار
الإلكترونات وسكنتها سالبة لذلك هي (n).

* عندما نقول P-channel يعني حاملات التيار
هولان وسكنتها موجبة لذلك هي (p).

* عندما تكون V_{GS} سالبة - [يمكننا القول V_{SG}
موجبة]، هذه الفولتية ستسحب كل الهولان
من المنطقة البعيدة وتضعها تحت ال (gate)

فينتج (electronic channel)

وهناك تفسير آخر يقول أن الفولتية ستدفع
الإلكترونات بعيداً ، وعلى الكاليت النتيجة واحدة
وسينتج تيار موجه من (s) إلى (D).

* قيمة V_{GS} في P-channel يجب أن تكون
سالبة وقيمتها أقل من V_{TP} (أو) قيمة V_{SG}
موجبة وأكبر من V_{TP} .

* طريقة حل الأسئلة نفس حل أسئلة n-channel
لكن الإشارات تختلف .

* يوجد منطقتين للعمل كما موجود في n-channel

Saturation region / non sat region

① Saturation region :-

$$V_{SD} > V_{SD} (sat) ,$$

$$I_D = K_P (V_{SG} + V_{TP})$$

$$V_{SD} (sat) = V_{SG} + V_{TP}$$

② non saturation region :-

$$I_D = K_P [2(V_{SG} + V_{TP})V_{SD} - V_{SD}^2]$$

where V_{TP} is given and it is negative .

$$K_P = \frac{\mu_p * C_{ox} * w}{2L} = \bar{K}_P \frac{w}{2L}$$

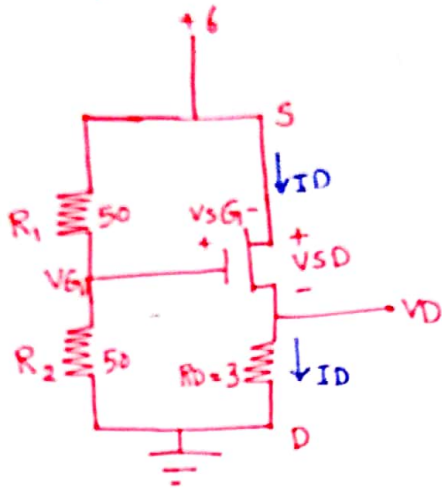
الرجاء الانتباه إلى الرموز كيف انعكست
فبدل V_{GS} أصبحت V_{SG} وهكذا ---
عملنا هذه الطريقة لتعامل مع أرقام موجبة
بدل السالبة لأنه أسهل علينا .

مثال توضيحي :-

$$V_{GS} = -2 \xrightarrow{\text{تغي}} V_{SG} = 2$$

$$V_{DS} = -5 \xrightarrow{\text{تغي}} V_{SD} = 5$$

example :- given $K_P = 0.2$,
 $V_{TP} = -1$, calculate V_{SG_1} , I_{D_1} ,
 V_D , V_{SD} ?



Solution :-

assume the mosfet in sat region .

$$I_D = K_P (V_{SG_1} + V_{TP})^2$$

$$V_{SG_1} = V_S - V_{G_1} = 6 - \frac{6 \times 50}{100} = 3$$

$$I_D = 0.2 (3 + (-1))^2 = 0.8$$

$$-6 + V_{SD} + I_D \times R_D = 0$$

$$\therefore V_{SD} = 6 - 0.8 \times 3 = 3.6$$

$$V_D = I_D \times R_D = 0.8 \times 3 = 2.4$$

$$P_D = I_D \times V_{SD} = 0.8 \times 3.6 = 2.88$$

$$V_{SD}(sat) = V_{SG} - V_{TP} = 3 - (-1) = 2$$

Since $V_{SD} > V_{SD}(sat)$

\therefore mosfet in sat region .

D.C.L.L and slop :-

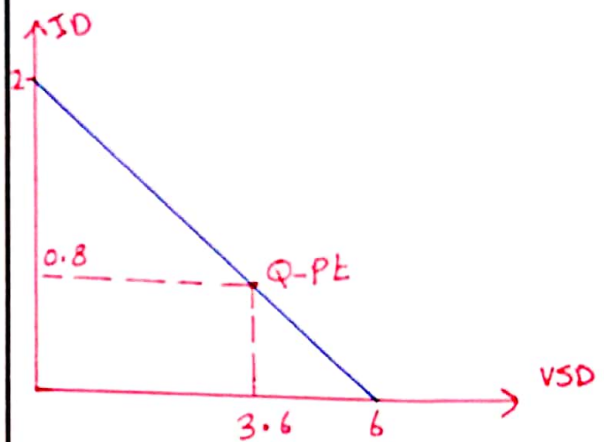
$$-6 + V_{SD} + I_D \times R_D = 0$$

$$\therefore V_{SD} = 6 - I_D \times R_D$$

$$\therefore \text{slop} = \frac{-1}{R_D}$$

$$\text{for } I_D = 0 \rightarrow V_{SD} = 6 \rightarrow P_1(6, 0)$$

$$\text{for } V_{SD} = 0 \rightarrow I_D = 2 \rightarrow P_2(0, 2)$$



* Multi-transistors Circuit .

CCTs contain more than one transistor at least two transistors, can be of the same type or different types, they can be connected in two forms:

① cascade configuration :

this is series connection as for the following cct ↴

example :- for the cct shown,

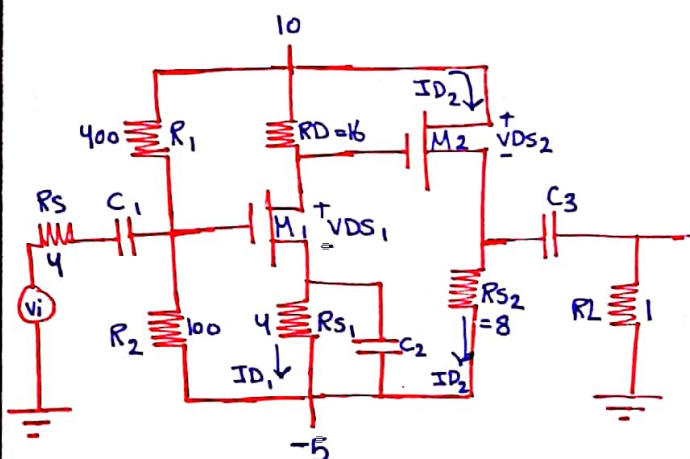
M_1 parameters :- $kn_1 = 0.5$

$V_{Tn1} = 1$,

M_2 parameters : $kn_2 = 0.25$

$V_{Tn2} = 1$, calculate V_{GS1} , I_{D1}

V_{GS2} , I_{D2} , V_{DS2} ?



Solution :-

for DC analysis , all caps are open cct .

assume both mosfets in saturation region.

$$I_{D1} = kn_1 (V_{GS1} - V_{TN1})^2$$

$$V_{GS1} = V_{G1} - V_{S1}$$

$$V_{G1} = \frac{10 * 100}{400 + 100} + \frac{-5 * 400}{500} = -2 \quad \text{--- ①}$$

$$-V_{S1} + I_{D1} * R_{S1} - 5 = 0$$

$$V_{S1} = 4 I_{D1} - 5$$

$$\therefore V_{GS1} = -2 + 5 - 4 I_{D1} = 3 - 4 I_{D1}$$

$$\therefore I_{D1} = \frac{3 - V_{GS1}}{4} \quad \text{--- ②}$$

$$V_{G1} = \frac{(10 + 5) R_2}{R_1 + R_2} + (-5) = -2$$

$$\therefore \frac{3 - V_{GS1}}{4} = 0.5 (V_{GS1}^2 - 2V_{GS1} + 1)$$

$$3 - V_{GS1} = 2 V_{GS1}^2 - 4V_{GS1} + 2$$

$$2 V_{GS1}^2 - 3 V_{GS1} - 1 = 1$$

∴



$$\therefore V_{GS_1} = \frac{-(-3) \mp \sqrt{(-3)^2 + 4 \cdot 2 \cdot 1}}{4}$$

$$V_{GS_1} = \frac{3 \mp \sqrt{7}}{4} = +1.78 \quad \checkmark$$

or

$$-0.28 \quad \times$$

$$\therefore I_{D_1} = \frac{3 - 1.78}{4} = 0.305$$

$$-10 + I_{RD} + V_{DS} + I_{D_1} \cdot R_{S_1} - 5 = 0$$

$$I = I_{D_1} + \overset{0}{I_{D_2}} \Rightarrow I = I_{D_1} = 0.305$$

$$V_{DS_1} = 10 + 5 - I_{D_1} \cdot (R_{D_1} + R_{S_1})$$

$$= 15 - 0.305 \cdot 20 = 9.9$$

$$V_{DS_1}(\text{sat}) = V_{GS_1} - V_{TN_1} = 0.78$$

Since $V_{DS_1} > V_{DS_1}(\text{sat})$

$\therefore M_1$ is in sat Reg.

for M_2 :-

assume M_2 in sat region.

$$I_{D_2} = K_{n_2} (V_{GS_2} - V_{TN_2})^2$$

$$V_{GS_2} = V_{G_2} - V_{S_2}$$

$$V_{S_2} = I_{D_2} \cdot R_{S_2} - 5 = 8 I_{D_2} - 5$$

$$\therefore V_{G_2} = V_{D_1} = 10 - I_{D_1} \cdot R_{D_1}$$

$$= 10 - 0.305 \cdot 16 = 5.12$$

$$\therefore V_{GS_2} = 5.12 + 5 - 8 I_{D_2} = 10.12 - 8 I_{D_2}$$

$$I_{D_2} = \frac{10.12 - V_{GS_2}}{8} \quad \text{--- (4)}$$

$$\frac{10.12 - V_{GS_2}}{8} = 0.25 (V_{GS_2}^2 - 2V_{GS_2} + 1)$$

$$10.12 - V_{GS_2} = 2V_{GS_2}^2 - 4V_{GS_2} + 2$$

$$2V_{GS_2}^2 - 3V_{GS_2} - 8.12 = 0 \quad \text{--- (5)}$$

$$\therefore V_{GS_2} = \frac{-(-3) \mp \sqrt{(-3)^2 + 4 \cdot 2 \cdot 8.12}}{2 \cdot 2}$$

$$= \frac{3 \mp \sqrt{73.96}}{4}$$

$$V_{GS_2} = 4.4 \quad \checkmark \quad \text{or} \quad 0.1 \quad \times$$

$$\therefore I_{D_2} = \frac{10.12 - 4.4}{8} = 0.715$$

$$V_{DS_2} = 15 - I_{D_2} \cdot R_{S_2} = 9.28$$

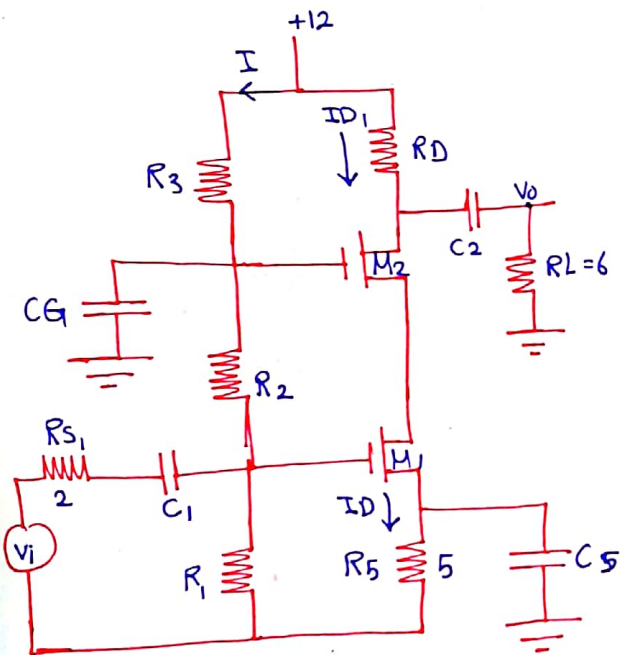
$$V_{DS_2}(\text{sat}) = V_{GS_2} - V_{TN} = 3.4$$

$\therefore M_2$ in sat region.

2 cascode configuration

this ckt contains common source and common gates, it is used for high frequency response.

example :- given M_1 and M_2 are identical with $k_{n1} = k_{n2} = 1$, $V_{TN1} = V_{TN2} = 1$, design the ckt to have $I_{DQ} = 1$, $V_{DS1} = 3$, $V_{DS2} = 2$, let $R_1 + R_2 + R_3 = 120$.



Solution :-

for D.C analysis, all caps are open ckt.

$$\text{for } R_T = 120, I = \frac{12}{120} = 0.10$$

$$R_1 = \frac{V_{G1}}{I}, R_2 = \frac{V_{G2} - V_{G1}}{I}, R_3 = \frac{12 - V_{G2}}{I}$$

$$-V_{G1} + V_{GS1} + I_D * R_S = 0$$

$$V_{GS1} = V_{G1} - V_{S1} \Rightarrow V_{G1} = V_{GS1} + V_{S1}$$

$$V_{G1} = V_{S1} + V_{GS1}$$

$$V_{S1} = I_D * R_S = 1 * 5 = 5$$

$$V_{GS1} = V_{TN} + \sqrt{\frac{I_D}{k_n}} = 1 + \sqrt{1}$$

$$= 2 \text{ or } 0$$

\checkmark
 \times

$$\therefore V_{G1} = 2 + 5 = 7, V_{GS1} = V_{GS2} = 2$$

$$\therefore R_1 = \frac{7}{0.1} = 70$$

$$-V_{G2} + V_{GS2} + V_{DS1} + I_D * R_S = 0$$

$$V_{G2} = 2 + 3 + 1 * 5 = 10$$

$$\therefore R_2 = \frac{10 - 7}{0.1} = 30$$

$$\therefore R_3 = \frac{12 - 10}{0.1} = 20$$

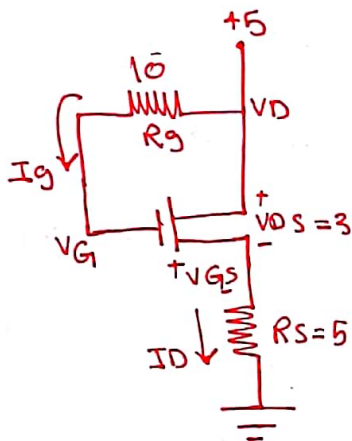
$$-12 + I_D * R_D + V_{DS2} + V_{DS1} + I_D * R_S = 0$$

$$\therefore R_D = \frac{12 - 2 - 3 - 5 * 1}{1} = 2$$

example:- for the ckt shown,
the mosfet has $k_n = 100$, $V_{TN} = 1$
, $V_{DS} = 3$, calculate:

① $\frac{W}{L}$ of the transistor.

② I_D , V_S , P_D .



Solution:-

assume the mosfet in sat region

$$I_D = k_n (V_{GS} - V_{TN})^2$$

for this connection

$$V_D = V_G \text{ because } I_G = 0$$

$$\therefore V_{DS} = V_{GS} = 3$$

$$-5 + V_{DS} + I_D \cdot R_S = 0$$

$$I_D = \frac{5 - V_{DS}}{R_S} = \frac{5 - 3}{5} = 0.4$$

$$0.4 = k_n (3 - 1)^2 = 4 k_n$$

$$k_n = \frac{0.4}{4} = 0.1$$

$$k_n = 100 \text{ mA/V}^2 = 0.1 \text{ mA/V}^2$$

$$\therefore k_n = \hat{k}_n \frac{W}{2L} \Rightarrow \frac{W}{L} = \frac{2k_n}{\hat{k}_n}$$

$$= \frac{2 \cdot 0.1}{0.1} = 2$$

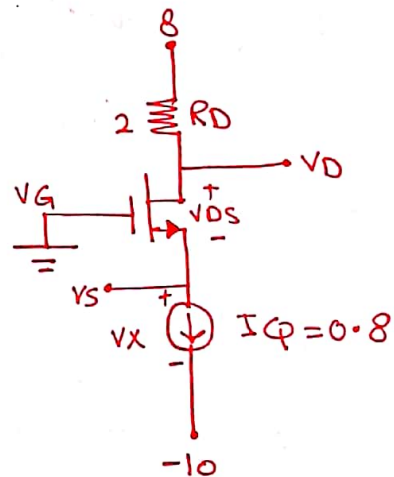
$$V_S = I_D \cdot R_S = 0.4 \cdot 5 = 2$$

$$P_D = I_D \cdot V_{DS} = 0.4 \cdot 3 = 1.2$$

example:-

$k_n = 0.2$, given $V_{TN} = 1$,

calculate V_S , V_D , V_{DS} , P_D ?



Solution:-

$$I_D = k_n (V_{GS} - V_{TN})^2$$

$$I_D = I_Q$$

$$\therefore V_{GS} = V_{TN} \mp \sqrt{\frac{I_D}{k_n}}$$

$$= 1 \mp \sqrt{\frac{0.8}{0.2}} = 3 \text{ or } -1$$

إعداد: نتالي الكايد

$$V_{GS} = V_G - V_S$$

$$\text{but } V_G = 0$$

$$\therefore V_S = -V_{GS} = -3$$

$$-8 + I_D * R_D + V_D = 0$$

$$V_D = 8 - I_D * R_D$$

$$= 8 - 0.8 * 2$$

$$= 6.4$$

$$V_{DS} = V_D - V_S$$

$$= 6.4 - (-3) = 9.4$$

$$V_{DS}(\text{sat}) = V_{GS} - V_{TN} = 3 - 1 = 2$$

\therefore MOSFET in saturation region

$$P_D = I_D * V_{DS}$$

$$= 0.8 * 4.4$$

$$= 7.52$$

* تلخيص القوانين :

n-channel :

$$I_D = k_n (V_{GS} - V_{TN})^2$$

$$k_n = \frac{w \mu_n C_{ox}}{2L} = k_n' \frac{w}{2L} \quad \left. \begin{array}{l} \text{Sat} \\ \text{rgn} \end{array} \right\}$$

$$V_{DS}(\text{sat}) = V_{GS} - V_{TN}$$

$$I_D = k_n [2(V_{GS} - V_{TN}) V_{DS} - V_{DS}^2] \quad \left. \begin{array}{l} \text{non} \\ \text{sat} \\ \text{rgn} \end{array} \right\}$$

$$R_{mos} = \frac{1}{2k_n (V_{GS} - V_{TN})}$$

p-channel :

$$I_D = k_p (V_{SG} + V_{TP})^2$$

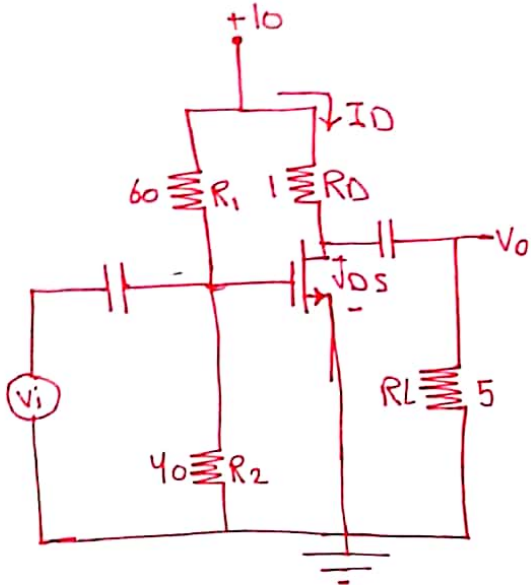
$$V_{SD}(\text{sat}) = V_{SG} + V_{TP} \quad \left. \begin{array}{l} \text{Sat} \\ \text{rgn} \end{array} \right\}$$

$$I_D = k_p [2(V_{SG} + V_{TP}) V_{SD} - V_{SD}^2] \quad \left. \begin{array}{l} \text{non} \\ \text{sat} \\ \text{rgn} \end{array} \right\}$$

$$k_p = \frac{\mu_p C_{ox} w}{2L} = k_p' \frac{w}{2L}$$

example :- for the ckt shown,
the mosfet parameters are:

$$K_n = 1, V_{TN} = 2$$



① calculate V_{GSQ} , I_{DQ} , V_{DSQ} , and P_D ?

② recalculate V_{GSQ} , I_{DQ} , V_{DS} when $R_D = 2.2$?

Solution :-

① for D.C analysis, all caps are open ckt,

assume the mosfet in saturation region, so:

$$V_{GS} = V_G - V_S = \frac{10 * R_2}{R_1 + R_2} - 0 = \frac{400}{100} = 4$$

$$\text{then } I_D = K_n (V_{GS} - V_{TN})^2$$

$$I_D = 1(4 - 2)^2 = 4$$

$$-10 + I_D * R_D + V_{DS} = 0$$

$$\therefore V_{DS} = 10 - 4 * 1 = 6$$

$$V_{DS}(\text{sat}) = V_{GS} - V_{TN} = 4 - 2 = 2$$

Since $V_{DS} > V_{DS}(\text{sat})$

\therefore mosfet in saturation reg.

$$P_D = I_D * V_{DS} = 4 * 6 = 24$$

② for $R_D = 2.2$, assume mosfet in sat region.

$$V_{GS} = V_G - V_S = 4$$

$$I_D = 1(4 - 2)^2 = 4$$

$$V_{DS} = 10 - I_D * R_D$$

$$= 10 - 4 * 2.2$$

$$V_{DS} = 1.2$$

$$V_{DS}(\text{sat}) = V_{GS} - V_{TN} = 2$$

since $V_{DS} < V_{DS}(\text{sat})$

\therefore mosfet in non-sat-regn.

so, we must use:

$$I_D = K_n [2(V_{GS} - V_{TN})V_{DS} - V_{DS}^2]$$

V_{GS} is not changed, $V_{GS} = 4$

so, we shall write

$$I_D = \frac{I_0 - V_{DS}}{R_D} = K_n [2(V_{GS} - V_{TN})V_{DS} - V_{DS}^2]$$

$$\therefore \frac{I_0 - V_{DS}}{R_D} = 1 [2(4-2)V_{DS} - V_{DS}^2]$$

$$I_0 - V_{DS} = 2 \cdot 2 [4V_{DS} - V_{DS}^2]$$

$$I_0 - V_{DS} = 8 \cdot 8 V_{DS} - 2 \cdot 2 V_{DS}^2$$

$$\therefore V_{DS} = \frac{-(-9.8) \pm \sqrt{(-9.8)^2 - 4 \cdot 2 \cdot 2 \cdot I_0}}{2 \cdot 2.2}$$

$$V_{DS} = 2.87 \quad \text{or} \quad 1.583$$

X
✓

$V_{DS} < V_{DS}(\text{sat})$ تكون (non-sat) لأنه بعيدة (sat)

then

$$I_D = \frac{I_0 - 1.583}{2.2} = 3.826$$

or from \downarrow

$$I_D = 1 [2(4-2)1.583 - (1.583)^2]$$

$$= 3.826$$

$$\text{then } Q\text{-PL} = (1.583, 3.826)$$

... انتهى

"وما أوتيتم من العلم إلا قليلاً"