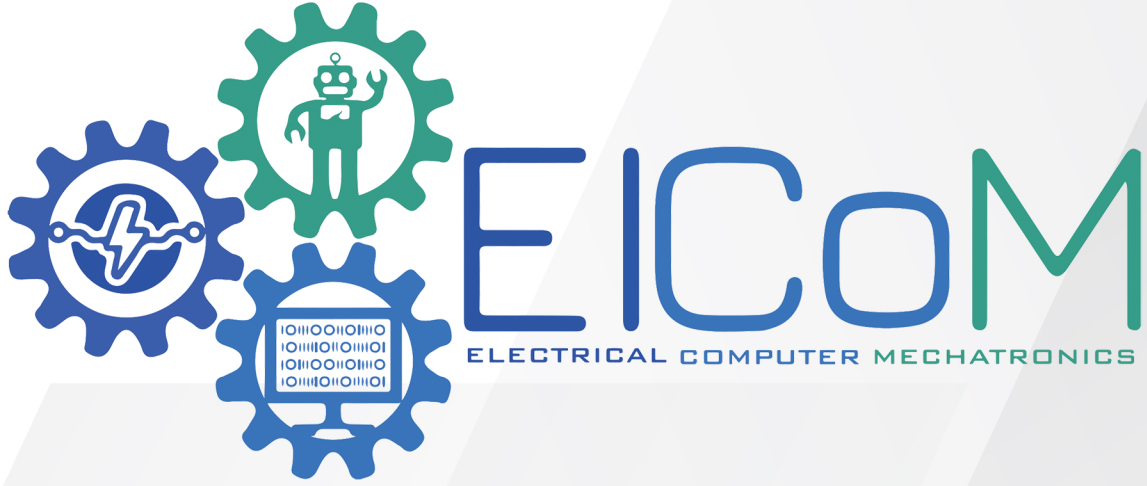


تقدم لجنة ElCoM الاكاديمية



تلخيص لمادة:

الالكترونيات (1)

جزيل الشكر للطالبة:

رزان قرمش



$$* E_c = E_v + E_g$$

$$* \beta = \frac{1}{\rho} \quad \text{3/2} \quad -E_g/2kT$$

$$* n_i = B \cdot T^c$$

$$* P_o = \frac{n_i^2}{N_D} \rightarrow n\text{-type phosphor}$$

$$* N_o = \frac{n_i^2}{N_A} \rightarrow p\text{-type Bron}$$

$$* J_n = e \cdot \mu_n \cdot n \cdot E \quad \text{for } \ominus$$

$$* J_p = p \cdot \mu_p \cdot p \cdot E \quad \text{for holes}$$

$$* I = J_n \cdot A$$

$$* J = J_n + J_p$$

$$* J = \beta \cdot E$$

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

$$* \beta = e \cdot n \cdot \mu_n + e \cdot p \cdot \mu_p$$

$$* J_n = \square e \cdot D_n \cdot \frac{dn}{dx}$$

$J_p / J_n = \mu_p / \mu_n$ (approx)

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

$$* V_{bi} = \frac{kT}{e} \ln \left(\frac{N_A + N_D}{n_i^2} \right)$$

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

$$* I_{s2} = I_{s1} \left(\frac{T}{T_1} \right)^{\frac{3}{2}}$$

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

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

$$* I_D = -I_s \rightarrow -V_D$$

$$* P_D = V_D \cdot I_D$$

* HWR

$$* I_{DM} = \frac{V_{ip} - V_d}{R} = \frac{V_m}{R}$$

$$* V_m = V_{ip} - V_d$$

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

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

$$* P_{iV} = V_{ip}$$

FWR using c.T

$$* I_{DM} = \frac{V_{sp} - V_d}{R}$$

$$* V_m = V_{sp} - V_d$$

$$* V_D = -(2V_{sp} - V_d)$$

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

$$* P_{iV} = 2V_{sp} - V_d$$

$$\frac{N_1}{N_2} = \frac{V_{ip}}{V_{sp}}$$

FWRB

$$I_{DM} = \frac{V_{sp} - 2V_d}{R}$$

$$V_m = V_{sp} - 2V_d$$

$$V_D = V_d - V_{sp}$$

$$P_{iV} = V_{sp} - V_d$$

$$P = I_{avg} \cdot V_D$$

$$P = I_{avg} (V_d + I_D \cdot r_f)$$

$$V_{avg} = \frac{2V_m}{\pi} \quad \frac{N_1}{N_2} = \frac{V_{ip}}{V_{sp}}$$

* filter (HW)!

$$V_r = V_m - V_L$$

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

$$T' = T_{dis} = R \cdot C$$

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

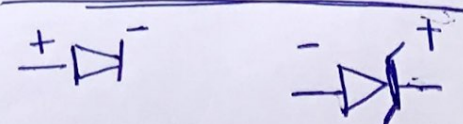
$$V_r = \frac{V_m}{fRC} = \frac{V_m T'}{RC}$$

* filter (FW) :-

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

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

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



$$I_E = I_C + I_B$$

$$I_C = \beta I_B$$

$$I_E = (1 + \beta) I_B$$

$$I_C = \frac{\beta}{(1 + \beta)} I_E = \alpha I_E$$

$$\alpha = \frac{\beta}{(1 + \beta)}$$

Voltage divider

biasing ckt

$$V_{TH} = \frac{V_{CC} * R_2}{R_1 + R_2}$$

$$I_{B_2} = \frac{V_{TH} - V_{BE}}{R_{TH} + (R_E * (1 + \beta))}$$

$$\Delta I_C \% = \frac{I_{C2} - I_{C1}}{I_{C1}} * 100\%$$

$$\Delta V_{CE} \% = \frac{V_{CE2} - V_{CE1}}{V_{CE1}} * 100\%$$

Bias stable condition

$$I_B = \frac{V_{TH} - V_{BE}}{R_{TH} + (\beta + 1) R_E}$$

$$I_C = \frac{\beta (V_{TH} - V_{BE})}{R_{TH} + (\beta + 1) R_E}$$

$$R_1 = \frac{V_{CC} * R_{TH}}{V_{TH}}$$

$$R_2 = \frac{R_1 * R_{TH}}{R_1 - R_{TH}}$$
$$R_{TH} = \frac{R_1 * R_2}{R_1 + R_2}$$

* MOSFET

* non-saturation

$$I_D = \beta n [2(V_{GS} - V_{TH})V_{DS} - V_{DS}^2]$$

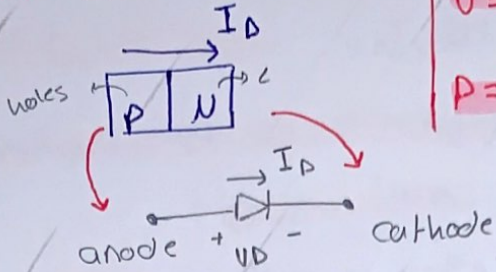
$$R_{mos} = \frac{1}{2\beta n (V_{GS} - V_{TH})}$$

* saturation

$$I_D = \beta n (V_{GS} - V_{TH})^2$$

$$\beta n = \frac{W \mu_n C_{ox}}{2L} = \beta n' \frac{W}{2L}$$

* PN-Junction diode



$$U = IR$$

$$P = IU$$

$$V_D = V_{D0} + (I_D r_f)$$

forward ← Real behavior

D.c analysis of Diode ccts

1] Iteration method (الطريقة التكرارية)
 لفلر R_{UL} في نموذج قيمة V_D نتحقق منه الطرف الايمن
 يساوي الطرف الايسر؟ نخط قيمة I_D من القادحة
 $I_D = I_S e^{V_D / nV_T}$ مابينها علينا بالامتحان

2] الطريقة الثانية (graphical method)

نأخذ لفلر R_{UL} ونظن الحالة $V_D = 0$
 y-axis ← I_D
 x-axis ← V_D
 $V_D = 0 \rightarrow I_D = 0$
 $I_D = 0 \rightarrow V_D = 0$

3] برسم الخط المستقيم ونقاطه مع الرسمه
 الي اعطاني اياها يطلع من نقطة التقاطع
 $V_D > I_D$

3] الطريقة الثالثة (Using diode linear model)

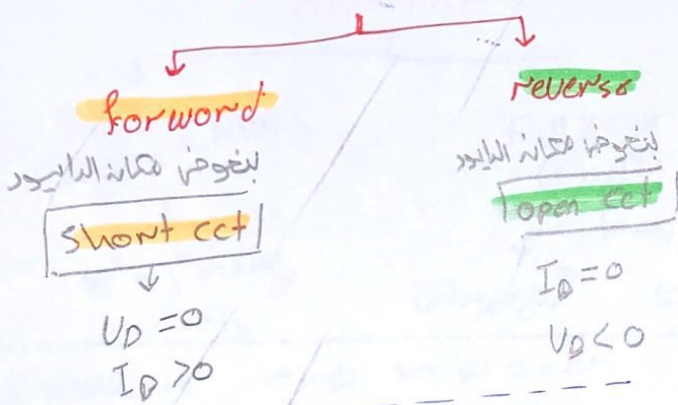
يستخدم الكودل الي حينا عفا بله
 وينظر R_{UL} / R_{DL} حين تاتي السؤال

* effect of temp on diode

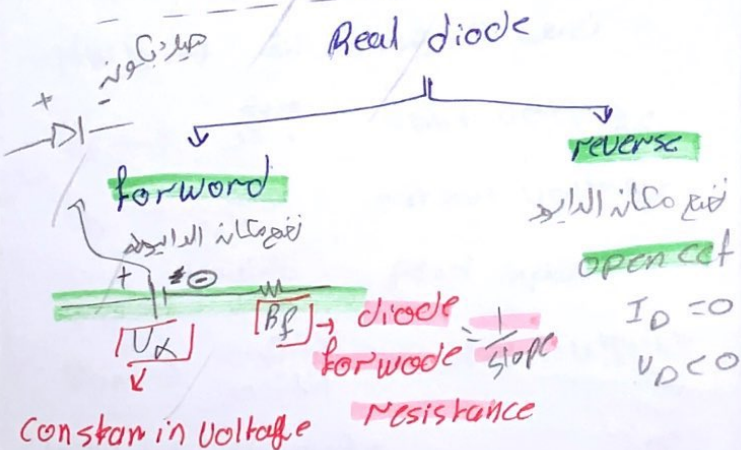
العلاقة عكسية بين درجة الحرارة
 والجرر V_D عند ثبات I_D

+ العلاقة عكسية بين V_D و I_D
 Break down voltage
نظر

ideal diode



Real diode



* Chapter (2)

- Transformer (المحول)

وتختلف انه غير كلية الفولتية

د يقللها او يزيد

له وهو يستخدم حتما يقلل الفولتية
التي داخلة على الايدي لان يستعمل على

فولتية كلية

* يتقدر تعرفه نسبة تحويل كمية الفولتية
من خلال معرفة عدد اللفات

عدد اللفات $\rightarrow \frac{U_2}{U_1} = \frac{N_2}{N_1}$ الفولتية \leftarrow (KVA)

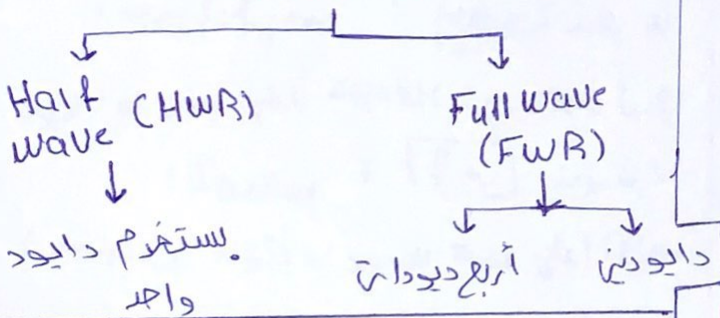
- Rectifier (المعدن)

AC \rightarrow DC

المعتمد غير خطي هو ال (Diode)

وهو (non linear element)

Rectifier



+ HWR \rightarrow نصف الموجة الموجبة

- HWR \rightarrow نصف الموجة السالبة

V_i \rightarrow موجة داخلة input voltage

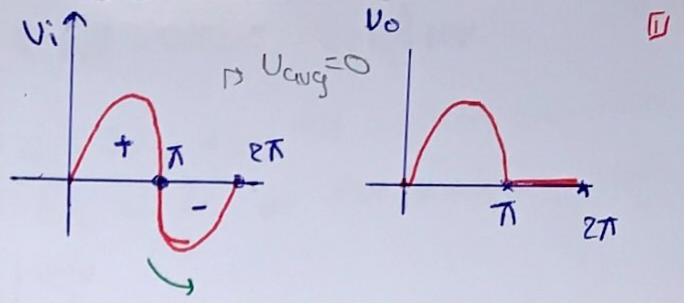
V_o \rightarrow موجة خارج output voltage

V_{ip} \rightarrow قمة الموجة الداخلة peak input

V_{om} \rightarrow قمة الموجة الخارجة max output

V_{avg} \rightarrow V_{avg}

$I_D = 0$ \rightarrow حالة O.P (Reverse)



* الفترة الموجبة $[0, \pi]$

ال (Diode) يكون (Forward) عند V_D
(---, + +) \downarrow

$I_D = \frac{V_i - V_D}{R}$, $V_D = R * I_D$
 $= V_{ip} - V_D$

$I_{Dmax} = \frac{V_M}{R}$ $\rightarrow V_{ip, peak} - V_D = V_{om}$

* الفترة السالبة $[\pi, 2\pi]$

ال (Diode) يكون (Reverse)

(+ - , - +) \downarrow
O.P (حالة)

$I_D = 0$

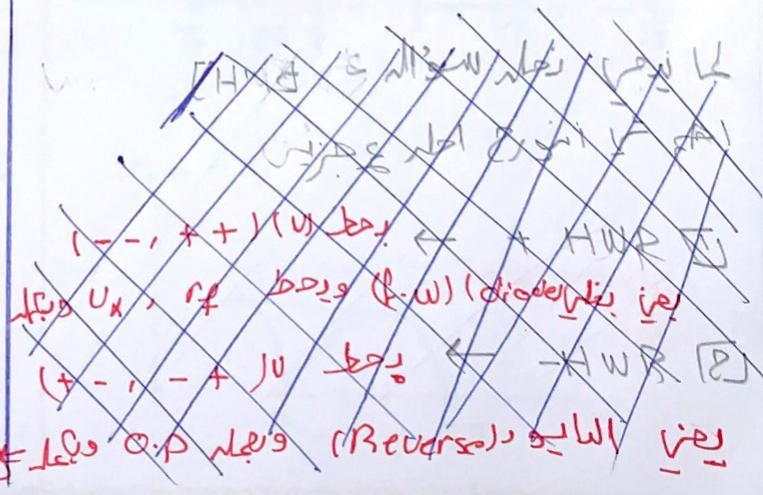
$V_o = 0$

half wave rectifier \rightarrow using single diode

عند تحول الفترة الموجبة
الفترة السالبة

$V_{avg} = V_{DC} = \frac{V_M}{\pi}$ \rightarrow الفترة الموجبة

$V_{avg} = V_{DC} = -\frac{\Theta V_M}{\pi}$ \rightarrow الفترة السالبة



* كما بدعي امله للمقال في a rectifier
 لازم ادرس الفترتين

الفترتين الموجية ($0 - \pi$)

بها في الفترة يعط الموجب فوقه والسالب
 تحتها (\ominus) يعطين بسوقه المتأخر

اما بتطلع (+ +) (- -)

يعني الليود خورديت (وعطه R_{L})
 (يعط ملانه V_p)

او بتطلع (+ -) (- +)

يعني الليود (ريفيتا) $I_p = 0$

(يعط ملانه $0. p$)

نفس
 الشكلا

الفترتين السالبة ($\pi - 2\pi$)

بها في الفترة يعط السالب فوقه
 والموجب تحتها (\oplus) ويشوف المتأخر

~~THAWRY~~

* عند تصميم (rectifier)

بها شغلتين الفترتين اعط تيار يمر بالليود

كايكون (P.W) ($I_{p, max}$)

الفترتين اعط تيار للليود كايكون (reverse)

Piv

Pear inverse volt

$$I_D = \frac{V_{i, peak} - V_d}{R}$$

$$Piv = V_{i, peak}$$

* هو اننا

تكون $r_f = 0$

غير هيد اعط R_{L}

* Full-wave rectifier

ليفرقة عن (HWR) ان يعطه موجة كاملة
 وليس نصف موجة من $A_c \leftarrow D_c$

نوعين

Full wave rectifier using center tap transformer (يستعمل دايودين)

Full wave Bridge rectifier

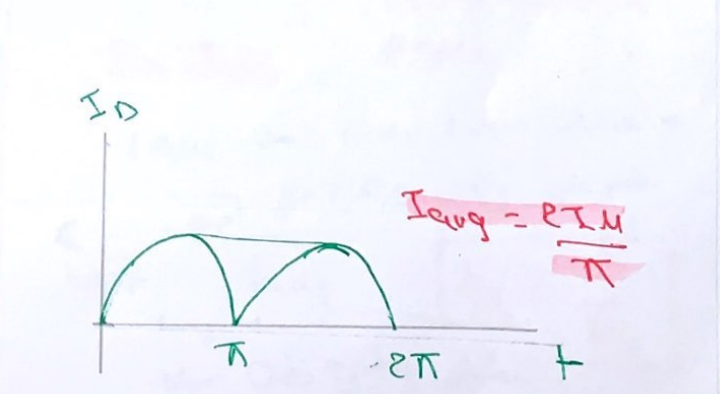
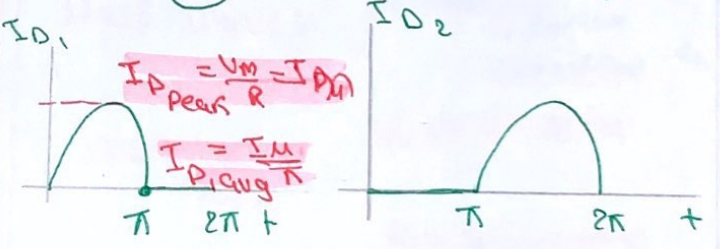
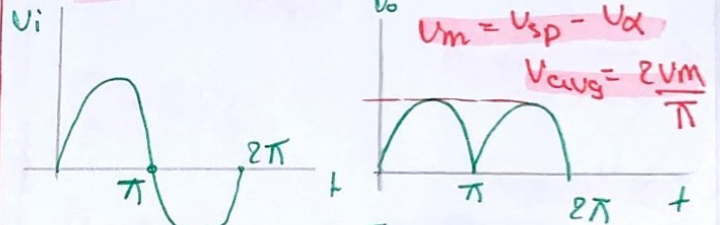
(يستعمل 4 diodes)

FWR using center tap transformer

الهدف من (transformer) ان يعط
 V_s و V_p نفس المقدار، لكن
 كل في الاتجاه

بدرس الفترتين بنفس الطريقة

الفرقة ان يكون عندها (2 diodes)
 اعرف من f.w و من (reverse)

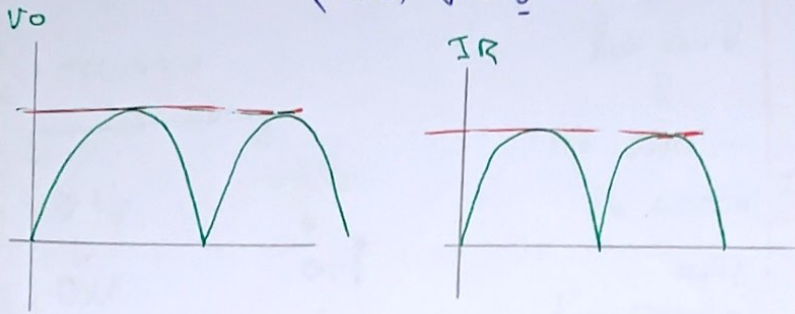


[3] Full-wave bridge rectifier (4 diodes)

نفس الشيء بالذات الفترة الموجبة (+ فوق و - تحت) والفترة السالبة (- فوق و موجبة تحت) بشيخ (P.W.)

و (Reverse) ديكه حين توطلع

وكاله تنجلي على (RVL)



$$U_{avg} = \frac{U_m}{\pi}$$

$$I_{avg} = \frac{I_m}{\pi}$$
 (H.c) Half

$$U_{avg} = \frac{2U_m}{\pi}$$

$$I_{D avg} = \frac{2I_m}{\pi}$$
 (F.c) Full

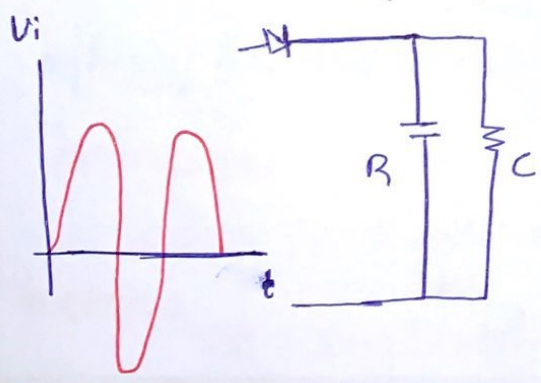
$$P_{IV} = U_{sp} - U_d$$

$$U_m = U_{sp} - 2U_d$$

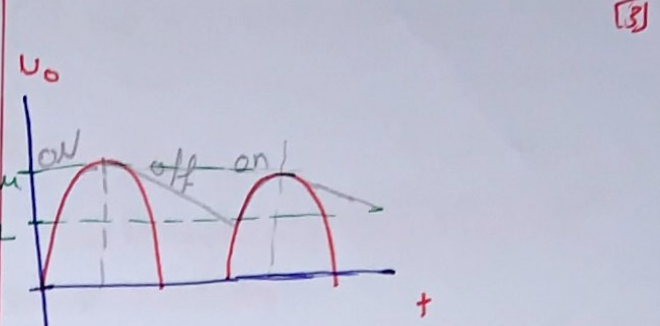
$$I_D = \frac{U_s - 2U_d}{R}$$

* Filter

الفلتر هو عبارة عن (rectifier) مكنه عليه موالاتج موازيين



عشان اقلل من التلوج في الليف



باقتضار ← في اول ربع يكون $U_c < U_d$ بالتالي الليف موالاتج
 الديوود (f.w) ← الموالاتج بيتسفن الزمان (Tch)
 في الربع الثاني يكون $U_d < U_c$ بالتالي الديوود (reverse) ← الموالاتج بخرج بالعكس الزمان (Tdis)

$$T = T_{ch} + T_{dis} \quad / \quad U_m = U_m - U_d$$

Full wave :-

$$U_m = \frac{U_m}{2RfC} \quad , \quad U_{sp} = U_m + 2U_d$$

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

$$P_{IV} = U_{sp} - U_d$$

Half wave :-

$$U_m = \frac{U_m}{RfC}$$

$$U_{sp} = U_m + U_d$$

$$P_{IV} = 2U_{sp} - U_d$$

$$U_{sp} = U_m + U_d$$

$$P_{IV} = U_{sp} - U_d$$

$$T = T_{dis}$$

$$P_{IV} =$$

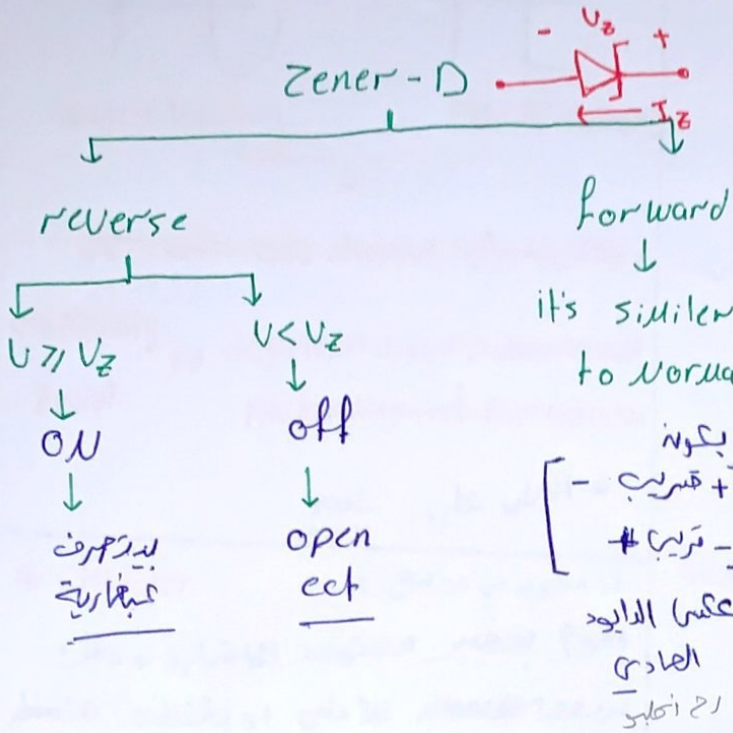
* عشان احوال (RMS) (عشان U_1, U_2) يقسم على $\sqrt{2}$ والنتيجه مع

$$C = 2C$$

$$\frac{U_1}{U_2} = \frac{U_i}{U_s}$$

* Voltage regulator (منظم فولتية)

ووظيفته تثبيت فولتية الحمل على ال (load) ، ايضاً على سلاسل ال (load)

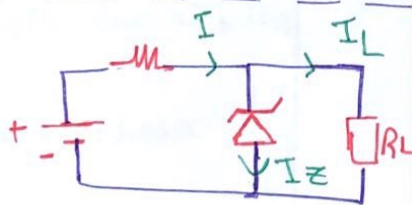


~~STAX MATHS / SKANS / MATHS~~

* بطين بالمولد ال V_z اننا بلع $V > V_z$ على ال RL وبتكون ال $V < V_z$ → off

$ON \leftarrow V_z < U$

وتنظمه



* [Fixed RL and Variable Vi]

$V_i \uparrow , I \uparrow$

$I \uparrow = I_L \text{ (fixed)} + I_z \uparrow$

$V_i \downarrow , I \downarrow$
 $I \downarrow = I_L \text{ (fixed)} + I_z \downarrow$

[Fixed Vi and Variable RL]

$V_i \text{ ثابتة} , I_L \text{ متغيرة}$

$RL \uparrow , I_L \downarrow$

$I \text{ (fixed)} = I_z \uparrow + I_L \downarrow$

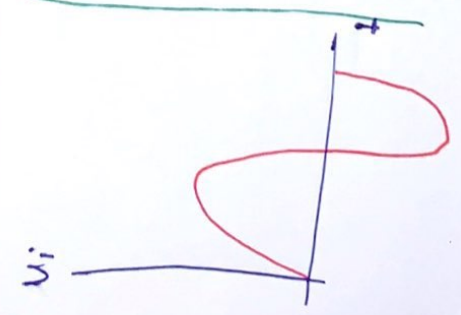
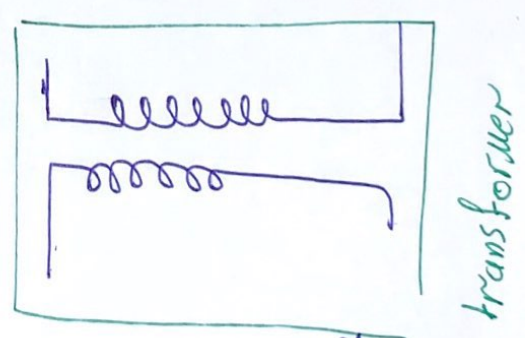
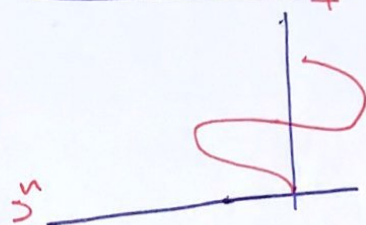
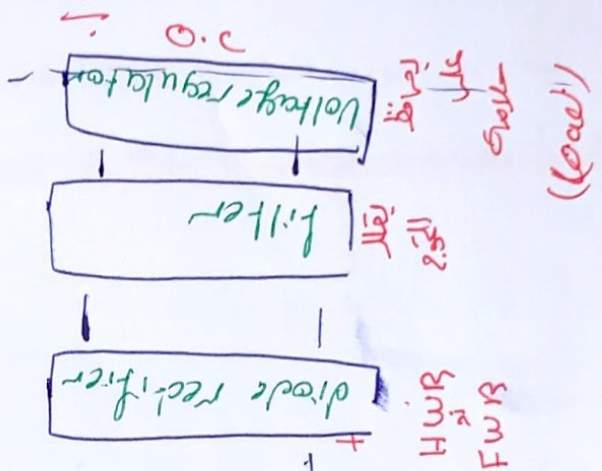
$RL \downarrow , I_L \uparrow$

$I \text{ (fixed)} = I_z \downarrow + I_L \uparrow$

الحد

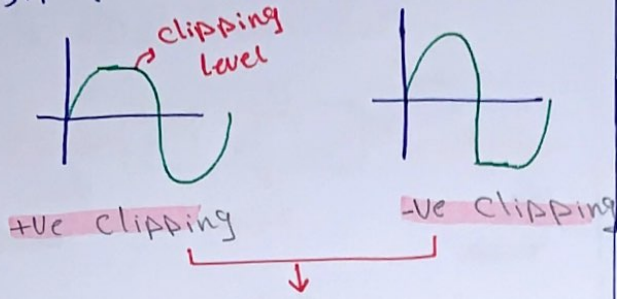
(يرجع التيار ال R_{int} ← فولتية) وبني

* اذا ما $I_z \text{ min}$ يعتبرها حد



* clipping

يقوم بقطع الإشارة u في الموجة + أو -



depends on diode direction

clipping depends on value and polarity of Dc source

* العلم على (VUL)

* clumper (أي يكون من مواضع)

يقوم بتغيير مستوى الإشارة وذلك برفعها للأعلى أو بخفضها للأسفل

type of clamping (+ve, -ve)

depends on the diode direction

clamping and Dc level

depends on value and polarity of Dc source connected with diode

* الفرق بين الليبر والكلامبر *

(clipper) ← يقوم بقطع الموجة ويغير شكلها

(clumper) ← لا يغير شكل الموجة

لكن يرفعها لها (shift) خيبرتها للأعلى أو يخفضها للأسفل

* العلم على (VUL)

* Multiple diode circuit

* المتأثر من الدايودات الموجودة

$$I_D > 0 \leftarrow (0V) \leftarrow \text{لا تأخذت}$$

$$V_D < V_D, V_D \leq 0 \leftarrow (off) \leftarrow$$

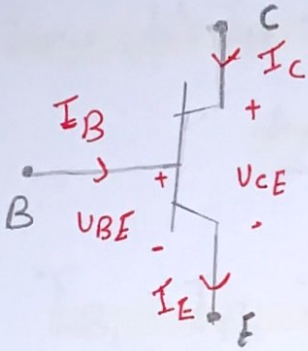
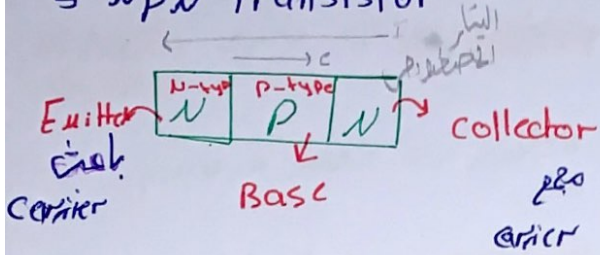
إذا حليت دخل هناك غير صيد آ يعني العزف غلط ولازم ترجع وتعرض ما أدله

* عشان يكون الدايو > (0V) لازم

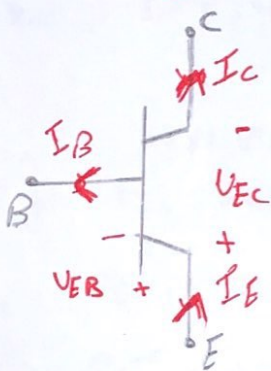
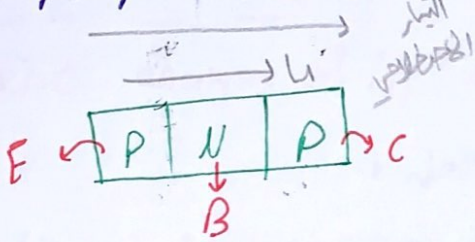
يكون (anode) موجب بالنسبة لل (cathod)

CH 3:- Bipolar Junction Transistor (BJT)

↳ NPN transistor



↳ PNP transistor



* الاختلاف بين ال (Collector) و (Emitter) (Area) [1]
 [2] التركيز (concentration of carrier)

* Forward Active Mode:-

$$I_E = I_C + I_B, \quad I_C = \beta I_B$$

$$I_E = (1 + \beta) I_B, \quad I_C = \frac{\beta}{(1 + \beta)} I_E = \alpha I_E$$

$$\alpha = \frac{\beta}{(1 + \beta)}$$

$I_B > 0 \rightarrow$ B-F f.w
 $V_{CE} > V_{BE} \rightarrow$ B-C revert

* Saturation Mode:-

↳ (B-E JN f.w) (B-C JN f.w) (closed switch)

$$V_{CE} < V_{BE} \text{ (short)}, \quad I_C > 0$$

or $V_{CE} < 0$ for ideal BJT

* Cut-off Mode:-

B-E JN reverse

B-C JN reverse

(behaves as an open switch)

$$I_C = 0, \quad I_E = 0, \quad I_B = 0, \quad V_{CE} > 0$$

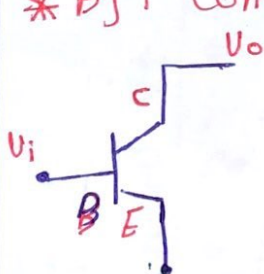
(behaves as an open switch)

* Inverse F.A.M

(- - , ++) f.w Collector

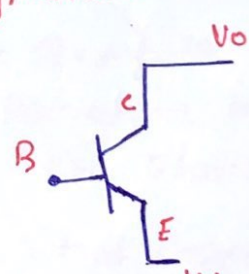
(- + (+ -) reverse Emitter

* BJT Configurations



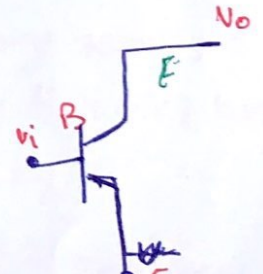
Common Emitter

Base V_i
 Collector V_o



Common Base

Emitter V_i
 Collector V_o



Common Collector

Base V_i
 Emitter V_o

* Break down Voltage :-

(BV_{CE0}) الفقرة انه يكون عظمى
~~عندما يكوننا العظمى العظمى~~

(Break down) V_{CE} له يحدى

لذلك ما يقدر ازيد العظمى قدر ما يحدى

* I_B ما كانت اعلى يحدى

Break down السرعة

$I_{B1} > I_{B2} > I_{B3}$

$BV_3 > BV_2 > BV_1$

D.C analysis of BJT ckt :-

* خطوات الحل :-

1) اخرج ان الترانزستور فى حالة (FWA)

2) حدد اتجاه التيار

(NPN) I_E خارج الالتر

I_B, I_C داخل الالتر

(PNP) I_E داخل الالتر

I_B, I_C خارج الالتر

3) R_{E1} و R_{E2} و R_{E3} و I_B, I_C, I_E

4) R_{E1} و R_{E2} و R_{E3} و V_{CE}

5) اذا كانت $I_B > 0$ و $(B-E) J_n$ ف.و

revers $(B-C) J_n$ $V_{EC} > V_{EB}$

اذا (PNP) $I_B < 0$ ف.و (FAW)

D.C load line and Q-point

$I_C = I_{CQ}$ نقطة عادية

$V_{CE} = V_{CEQ}$

(V_{CEQ}, I_{CQ}) ~~نقطة~~

Q-pt نقطة العمل

وعندما نرسله

1) نقطة العمل $V_{CE} = 0$ يكون فيها

$V_{CE} \leftarrow$ الجهد

$I_C \leftarrow$ التيار

2) $V_{CE} = 0$ نقطة العمل الجهد

$I_C = 0$ نقطة العمل التيار

* BJT Biasing

المقصود بال (Biasing) هو اننا نضبط

(D.C Voltage) لل (BJT) حتى يستعمل

كله و V_{CE}

3) V_{CE} signal base resistor biasing

يعتوى

C \rightarrow used to isolate Dc from Ac

RB \rightarrow control the base current I_B

RC \rightarrow control the C-E voltage V_{CE}

\rightarrow O.C (لا يكون D.C)

* the Q-pt is very sensitive to β variation on this ckt has poor base stability

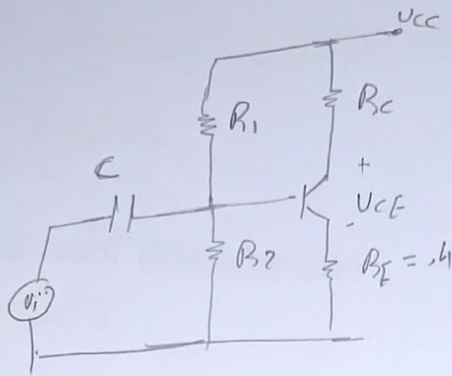
* this isn't desired in amplifier design which may cause distortion in Ac output signal

يعنى I_B و V_{CE} لا يتغير

B لا تتأثر بتغير β

* Voltage divider biasing ckt

R_B \downarrow (R_1, R_2) \downarrow V_{th} \downarrow R_{th}
 R_E \downarrow V_{BE} \downarrow V_{CE} \downarrow R_C



\rightarrow O.C \downarrow V_{th}

$R_{th} > V_{th}$ \downarrow V_{th}

$$V_{th} = \frac{V_{CC} * R_2}{R_1 + R_2}$$

$$R_{th} = R_1 || R_2$$

$$I_B = \frac{V_{th} - V_{BE}}{R_{th} + (R_E * (\beta + 1))}$$

β بتاثر با I_B \downarrow β \downarrow I_B \downarrow I_C \downarrow V_{CE} \downarrow V_{th}

\downarrow V_{th} \downarrow V_{th} \downarrow V_{th} \downarrow V_{th}

* This ckt has very good bias stability.

* R_E is used to stabilise Q-Point against β -variation.

$$\Delta I_C \% = \frac{I_{C2} - I_{C1}}{I_{C1}} * 100\%$$

$$\Delta V_{CE} \% = \frac{V_{CE2} - V_{CE1}}{V_{CE1}} * 100\%$$

* Bias stable condition

$$I_B = \frac{V_{th} - V_{BE}}{R_{th} + (\beta + 1) R_E}$$

$$I_C = \beta I_B \Rightarrow I_C = \frac{\beta (V_{th} - V_{BE})}{R_{th} + (\beta + 1) R_E}$$

if $R_{th} \ll (\beta + 1) R_E$ and $\beta \gg 1$

$$I_C \approx \frac{V_{th} - V_{BE}}{R_E}$$

\rightarrow for design a bias-stable ckt choose $R_{th} = 0.1 (\beta + 1) R_E$

$$R_1 = \frac{V_{CC} * R_{th}}{V_{th}}$$

اذا تغيرت V_{th} \downarrow V_{th} \downarrow V_{th} \downarrow V_{th}

$$R_{th} = R_1 || R_2 = \frac{R_1 * R_2}{R_1 + R_2}$$

$$R_2 = \frac{R_1 * R_{th}}{R_1 - R_{th}}$$

~~* Bias stable condition~~

~~$$I_B = \frac{V_{th} - V_{BE}}{R_{th} + (\beta + 1) R_E}$$~~

~~$$I_C = \frac{\beta (V_{th} - V_{BE})}{R_{th} + (\beta + 1) R_E}$$~~

~~$$R_{th} = 0.1 (\beta + 1) R_E$$~~

* Multistage circuits

↳ these cct contain more than one transistor which can be of the same type or

two types

↳ cascade connection
(parallel)

↳ cascade connection
(series) $I_C = I_E$

CCPS
~~CCPS~~ * بالمتتابع لا يتم تطبيع ال
open cct

* Field-Effect - transistor [FET]

It's a three terminal device

- gate
- source
- drain

Base BJT
Emitter
Collector

* The current between (drain and source) controlled via an electric field applied perpendicular on drain-source

$$I_g = 0 \quad I_s = I_D$$

FET

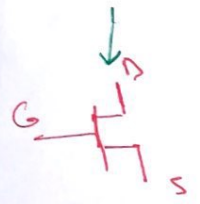
J-FET

MOS-FET

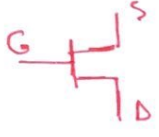
تكون (G), (D), (S) كلف متوازيين
مع بعض البعض (Interaction)

تكون (G) معزولة عن (D) و (S)

n-channel
(حاملات التيار electrons)



p-channel
(حاملات التيار holes)



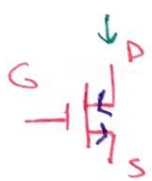
E-MOS

(العازلة عبارة عن electronic channel)
يعني العازلة مانع فولتية على gate

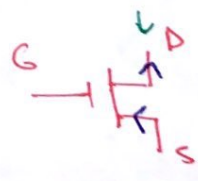
D-MOS

(المادة العازلة بيتكون physical channel)
يعني موجودة المادة بتقدر تحبس (تحتفظ) بالcharge
لو $V_G = 0$

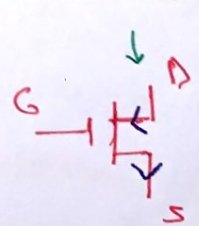
n-channel



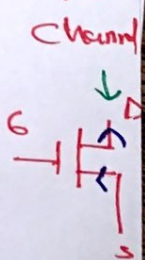
p-channel



n-channel



p-channel



* MOSFET

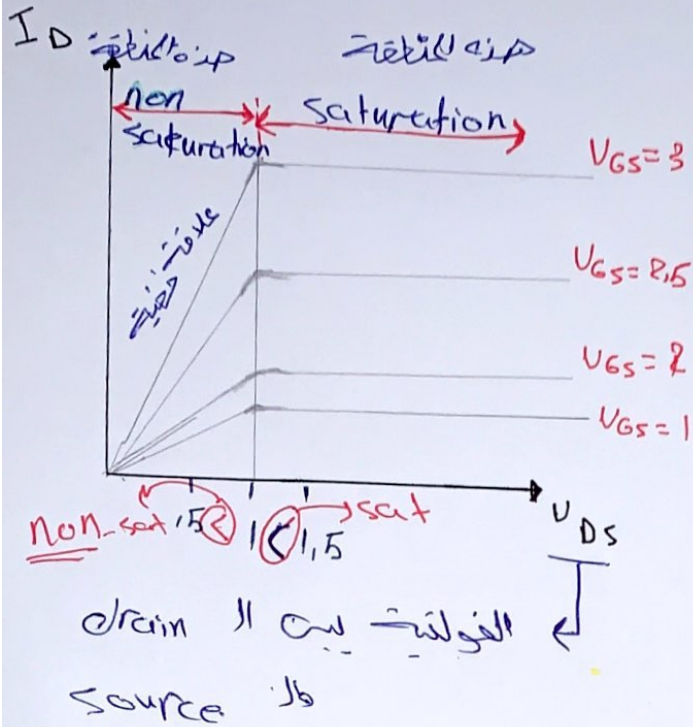
Not any value of V_{GS} will create a channel -- to create a channel

- V_{GS} must be (+ve)

and $V_{GS} > V_{tn}$

* MOSFET I-V characteristic

$$V_{TN} = 1$$



* Non-saturation region :-

$$V_{DS} < V_{DS}(sat)$$

$$I_D = K_n [2(V_{GS} - V_{TN})V_{DS} - V_{DS}^2]$$

$$R_{mos} = \frac{1}{2K_n (V_{GS} - V_{TN})}$$

* in this region the MOSFET is used as voltage-controlled resistance

$$R_{mos} \propto \frac{1}{V_{GS}}$$

* this application is used in communication electronics

* Saturation region :-

$$V_{DS} > V_{DS}(sat)$$

$$I_D = K_n (V_{GS} - V_{TN})^2$$

$$K_n = \frac{W \mu_n C_{ox}}{2L} = K_n' \frac{W}{2L}$$

$\frac{W}{L}$:- length and width of channel

μ_n :- electron mobility

C_{ox} :- gate oxide capacitance

K_n' :- Process parameter

K_n :- conduction parameter

$$V_{DS}(sat) = V_{GS} - V_{TN}$$

* D.C ccts analysis

في حالة التحليل

Open at drain and source

(Sat. reg) = $V_{GS} - V_{TN}$ في حالة التحليل

$V_{GS} = V_G - V_S$ في حالة التحليل

I_D في حالة التحليل

V_{GS} في حالة التحليل

V_{DS} في حالة التحليل

$V_{DS}(sat) = V_{GS} - V_{TN}$ في حالة التحليل

$V_{DS} < V_{DS}(sat) \rightarrow$ non-sat (reg) :-

$V_{DS} < V_{DS}(sat) \rightarrow$ non-sat (reg) :-

$V_{DS} > V_{DS}(sat) \rightarrow$ sat