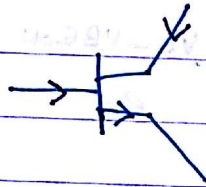


*ch 6: A Basic Amplifier circuit.

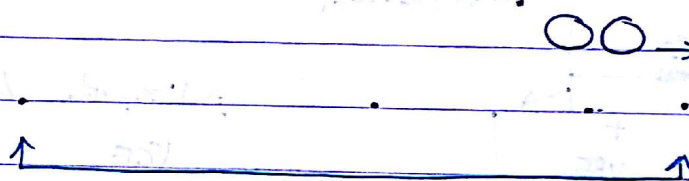
26/7/2016



* What is an electric charge?

⇒ It is a property of ~~matter~~ Matter which give rise

$$F \propto \frac{1}{r^2}$$



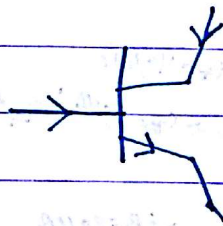
التي هي

← من ذلك تكون شحنة نقطية

⇒ 2 Types of Transistors:

1] pnp

2] npn ✓



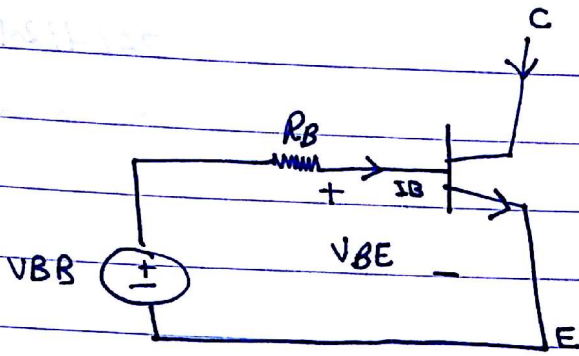
التي هي Power signal

هو وانه يتلقى Signal وانه

supply

→ 4 modes operation → one of them is: Forward Active mode.

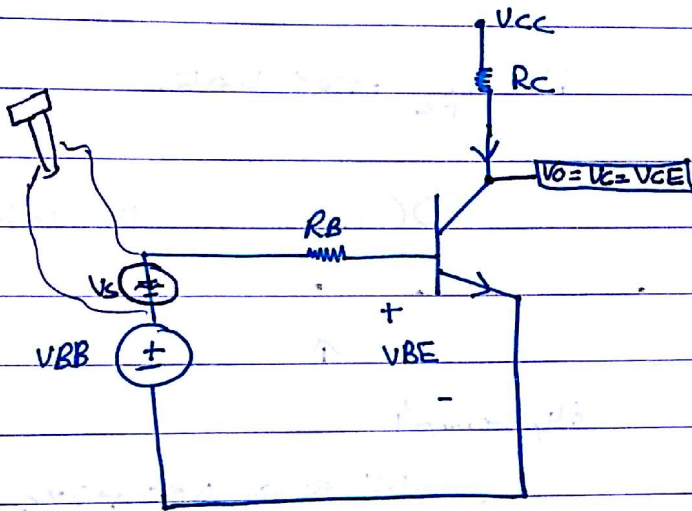
(1).



$V_{BB} > V_{BE_{on}} \rightarrow$ Forward Active mode

$$I_B = \frac{V_B - V_{BE_{on}}}{R_B}$$

IC لا يتحدد على IB بل يتحدد على IB في اقل من IC *



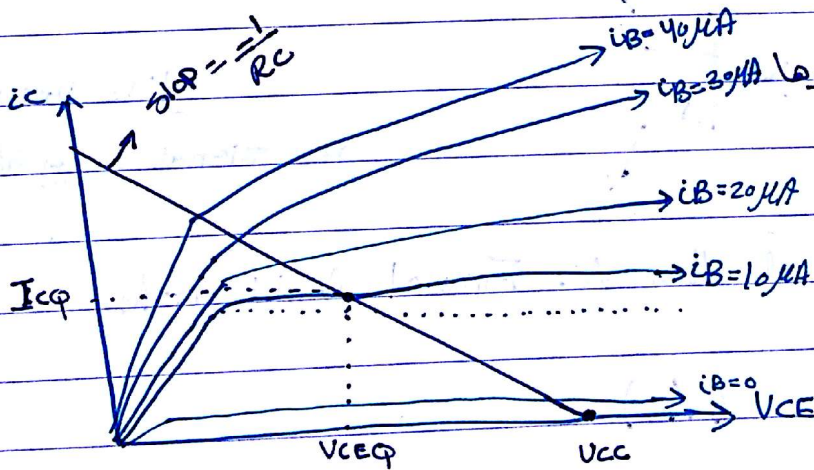
$R_C > V_{CC} \times$ IC لا يتحدد على IB بل يتحدد على VCC و RC
 E, C في Voltage ال

$\Rightarrow V_{CC}, R_C$ doit control i_C . They control V_{CE} .

$$i_C = \beta I_B$$

لو فرض بقيادة عند E كان $V_C \neq V_{CE}$

Forward Active mode \equiv linear mode \leftarrow * اختيار قيم V_{CC}, R_C, R_B



* V_S عند ان يمان يوضع signal ويكبرها $i_B = 30 \mu A$

عند قيم V_{CE} الصغرى i_B يزيد الحث
 لئلا تكبر قيم V_{CE} بتضمين الزيادة
 لطيفة

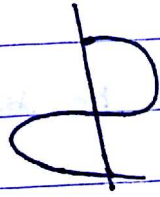
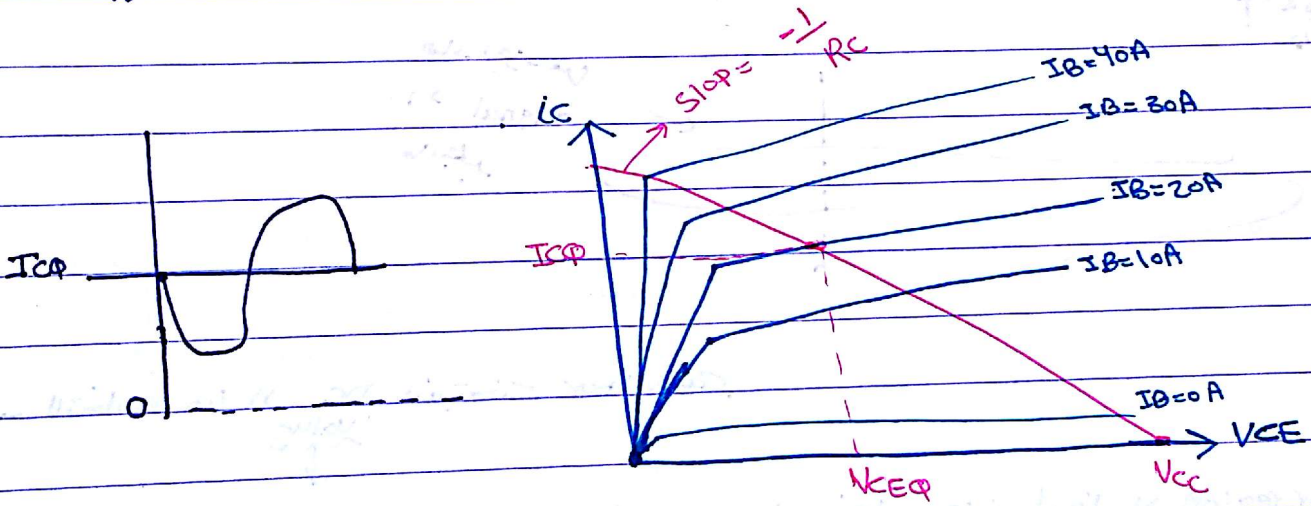
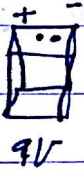
* قيم i_B ناد μA

unique line \leftarrow هي تتحدد (2)

$$I_C = \beta I_B + I_{BEO} \rightarrow \text{حضر بقوله}$$

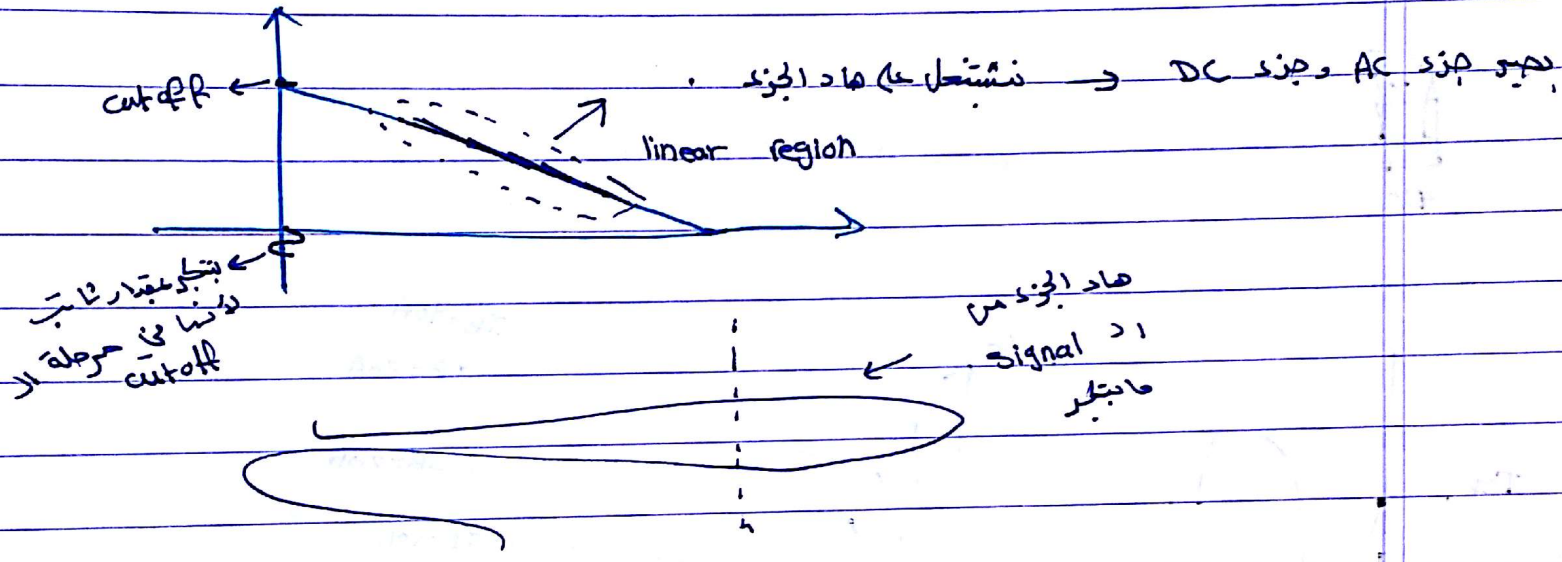
← كل (كلمة) لا تأتي بدون وجود U_S

← يوجد وجود U_S ← V_I = total ← V_I يعتمد على U_S لأنه U_{BE} ثابتة



Brasing هي عملية تجهيز ال Transistor قبل استقبال ال Signal الي بيتم تركيبها

← بعد ذلك بيتم كسر ال Signal الي DC Value



التخلص من ال DC نستخدم Capacitor
 value

لاننا في مرحلة ال cutoff
 ال linear region
 ال اكبر منه
 قاتل

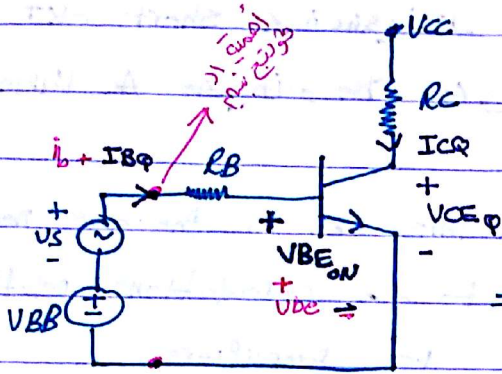
قبل ال Capacitor ال DC والجزء ال AC

ال Analysis بيتم قنطال مع ال AC فقط

* Transistor circuits From AC: point of view.



⇒ The signal is small and Time Varying.



⇒ Transistor is in F.A.M.

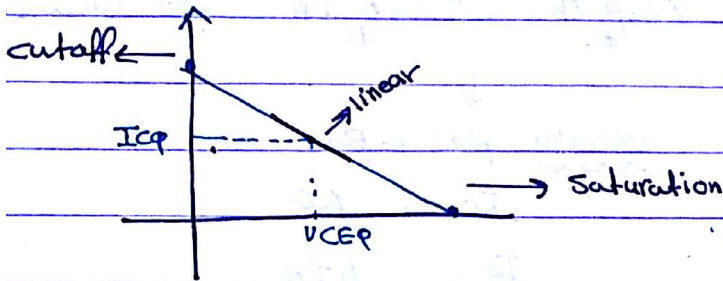
(if $v_s = 0$).

$V_{BE\ on} = 0.7V$

⇒ complete CKT

التيار، الجهد

← التيار الجهد في الترانزستور



* saturation & cutoff are non linear → switch

$v_s > v_{be} *$

** For linearity $v_{be} < 10\text{ mV}$

التيار الجهد في الترانزستور

$|v_{be}| < |v_s|$

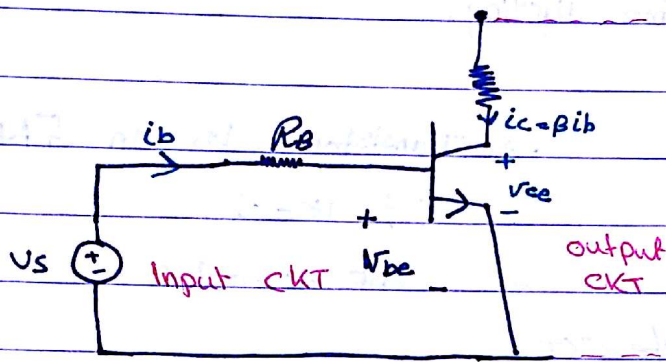
I_C, V_{CC} → DC values

i_b, v_{be} → Small AC value

V_{CE}, i_b → AC with DC

تيار الجهد في الترانزستور I_{BQ} و I_{CQ} التيار الجهد في الترانزستور V_{BE}

* It can be shown that (see book: ch 6.) the AC equ. CKT is as shown:



V_s is V_{BB} signal
 base is short CKT
 v_{ce} , i_c , V_{be} & i_b are AC values
 → This CKT is the one need to do calculations relating to Amplifiers.

$$* i_c = \beta i_b$$

$$i_{c,ac} = \beta i_{b,ac} \rightarrow I_{C,dc} = \beta I_{B,dc}$$

usually $\beta_{ac} = \beta_{dc}$

$$\frac{I_c}{I_B} = \frac{\Delta I_c}{\Delta I_B}$$

V_{be} is AC signal
 V_{ce} is AC signal
 open CKT i_b current is i_b / Short CKT

* for the input CKT:

$$[V_s = R_B i_b + V_{be}]$$

linear \rightarrow Freq. content
 V_{be} is AC signal

* for the output CKT:

$$[V_{ce} = -R_C i_c]$$

Transistor is in DC Com.

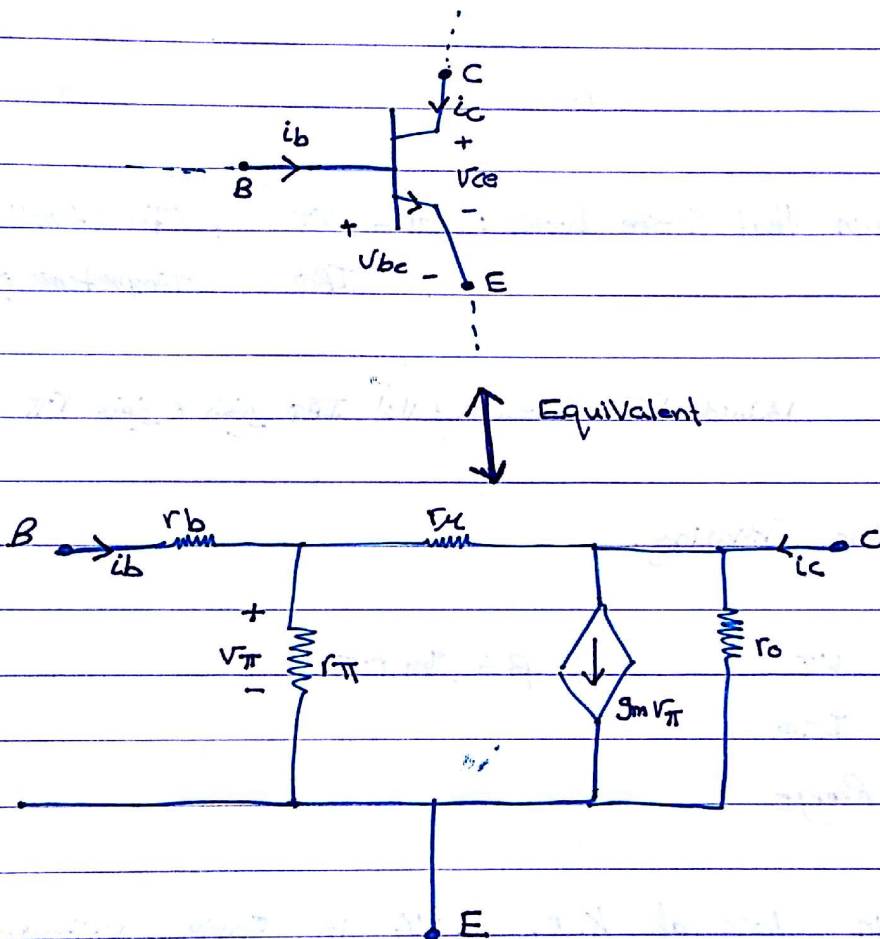
* FAM: Forward Active mode.

* Small signal Hybrid- π model of a npn BJT :->

إضافة

npn & pnp → يوجد لكل بعض الخصائص كقناة وجوز
 لا يمكن استخدامها

The expanded model is as shown:



← هذا الموديل يجب
 ان يكون في Transistor

- g_m : Conductance

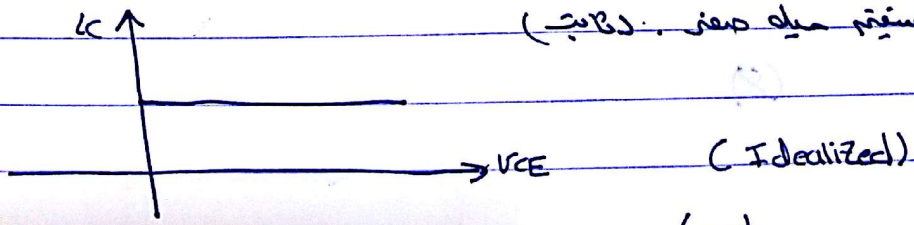
- voltage dependent current source → بعض جزء من i_c

- B, C, E → Junctions

- r_{π} → هي العلاقة بين B و C ، كيفية يؤثر على ادب

- r_o و r_{π} يكونان i_c يعتمد على $g_m V_{\pi}$ ← من هاهي اشارة i_c لا يعتمد على V_{ce}

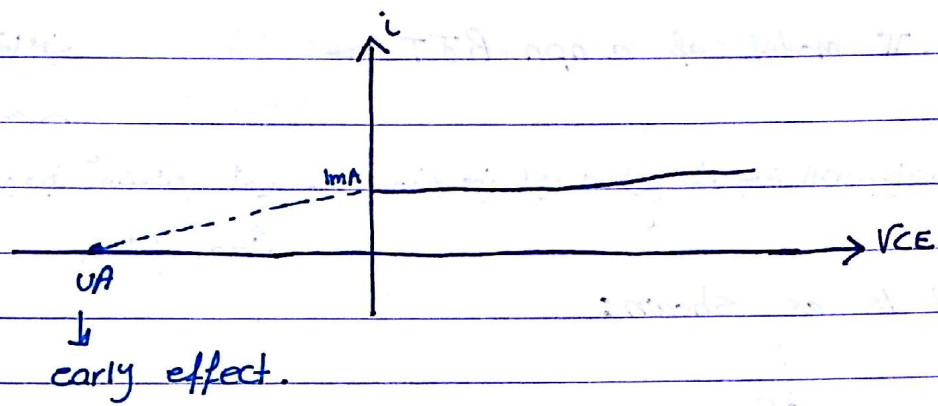
← توصيلها في الرسم هو خط مستقيم ميله صفر (ثابت)



(Idealized)

(7)

ماي هي الارساة not idealized
 بحتا من علاقة لانه اخط الالميل
 له بغير عفا من اذ CRT و ro



⇒ It can be shown that (see book): $r_{\pi} = \frac{V_T}{I_{BQ}}$, $V_T = 26 \text{ mV @ room}$
 Temperature $\Rightarrow K = 300K$

Design parameters r_{π} I_{BQ} V_T I_{CQ} r_o

* $I_{BQ} \rightarrow$ from DC Biasing.

⇒ $r_{\pi} = \frac{V_T}{I_{BQ}} = \beta \frac{V_T}{I_{CQ}}$, $\beta = g_m r_{\pi}$
 I_{BQ} , I_{CQ}
 in kΩ Range

⇒ $r_o = \frac{V_A}{I_{CQ}}$ in 10's of kΩ , V_A is Early voltage.
 10's to 100's of Volts

⇒ $g_m = \frac{I_{CQ}}{V_T}$

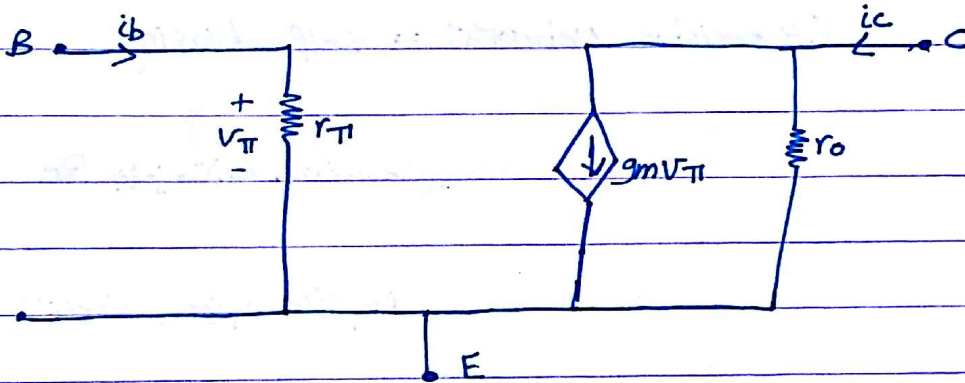
⇒

* Simplified Model :

↳ * Since r_b is 10's of Ω we can neglect it \rightarrow i.e let $r_b = 0 \Omega$.

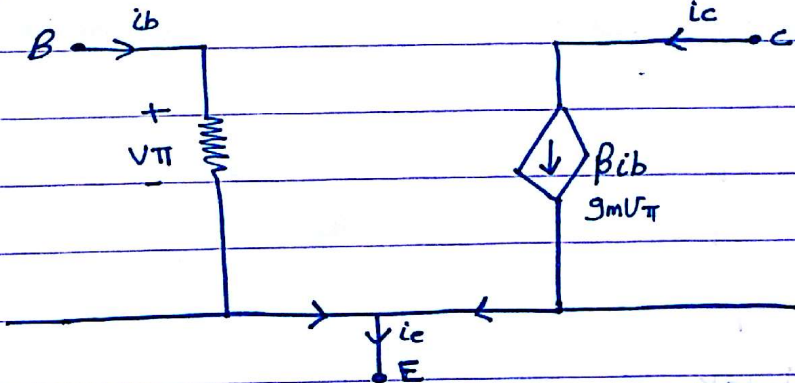
$\Rightarrow r_c$ is 100's of $k\Omega$ to $M\Omega \rightarrow$ i.e let $r_c = \infty \rightarrow$ open CKT \rightarrow current = 0

So, the CKT become:



So

\Rightarrow more simplification can be exercised, \uparrow consider $r_o = \infty \Omega \rightarrow$ open CKT

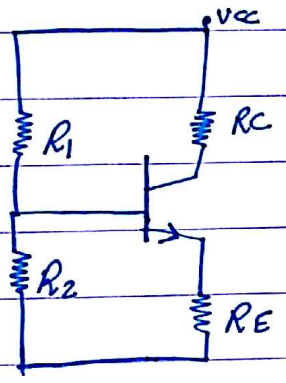


إجاه التيار وإبوابه الموصولين
 V_{π} كجمله من الجهد
 أعتبره

(9)

* Example 6.1 page 382

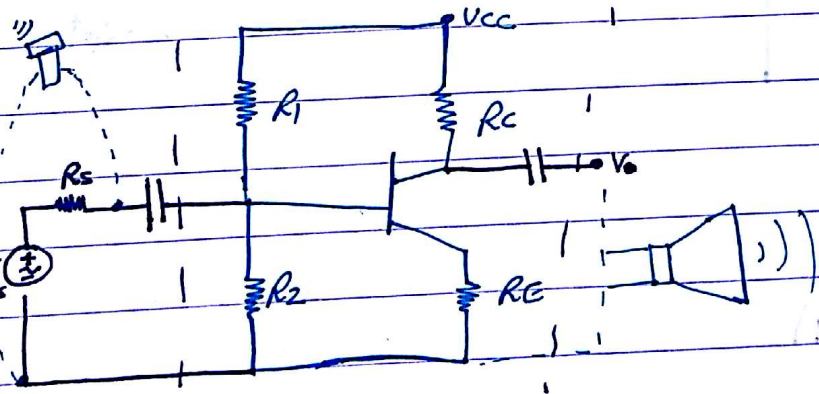
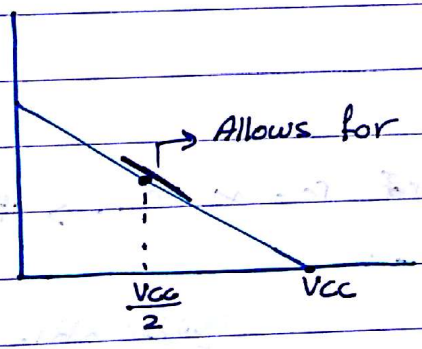
* The Common Emitter Amplifier: \rightarrow (with $R_E \neq 0 \Omega$)



(4 Resistor Network) \equiv self biasing

لرما هي R_C بتكون مقاومة ووزن دوسر.

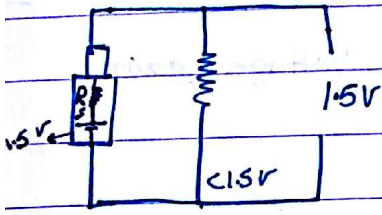
Q-point في المنتصف \leftarrow في Amplifier



(*)

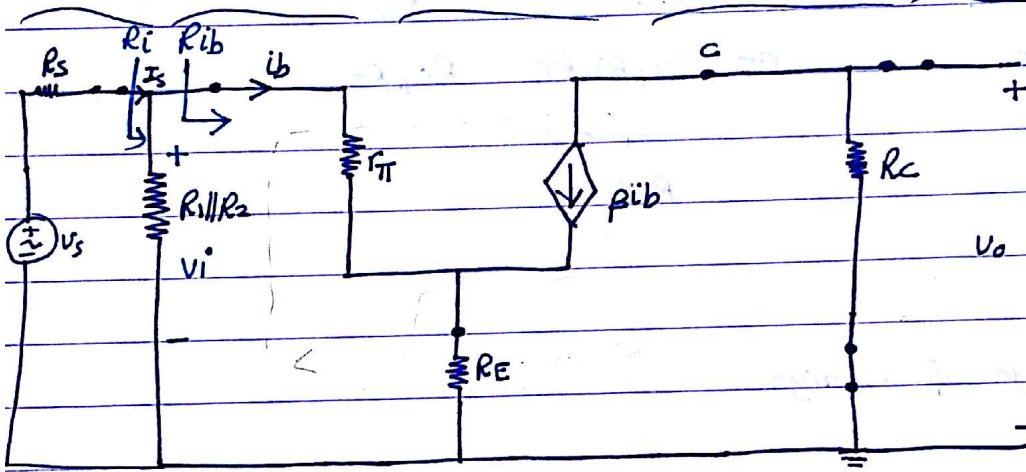
\Leftarrow
Amplifier circuit.

(10)



$$V_o = \frac{R_s}{R_s + R_s} \times 1.5V \text{ open ckt}$$

$$V_o = \frac{R_L}{R_L + R_s} \times 1.5 < 1 \times 1.5V < 1.5V$$



V_{CC} is short ckt to ground (DC bias)

V_o capacitor @ low freq. is short ckt.

↑ input ckt ↑↑ output ckt ↓

تفريغ لدارية (*)

* Input Resistance: $(R_{ib}) \Rightarrow$ total resistor seen from R_{ib}

$$* R_{ib} = \frac{V_i}{i_b} = \frac{r_{\pi} i_b + (1+\beta) i_b R_E}{i_b} = r_{\pi} + (1+\beta) R_E \leftarrow \text{أداة قيمتها عالية}$$

$$* R_i = \frac{V_i}{I_s} = (R_1 \parallel R_2) \parallel R_{ib} \leftarrow \text{قيمها أقل من أقل مقاومة موجودة}$$

$$* V_o = -R_C i_c = -\beta R_C i_b$$

$$* V_i = R_{ib} \cdot i_b \Rightarrow i_b = \frac{V_i}{R_{ib}}$$

$$V_i = \frac{R_1 \parallel R_2 \parallel R_{ib}}{R_1 \parallel R_2 \parallel R_{ib} + R_s} \cdot V_s \quad (11)$$

$$\Rightarrow V_o = \frac{-\beta R_c}{r_{\pi} + (1+\beta) R_E} \cdot \frac{R_1 \parallel R_2 \parallel R_{ib}}{R_1 \parallel R_2 \parallel R_{ib} + R_s} = \textcircled{A_v} \rightarrow \text{Voltage gain}$$

$$\Rightarrow A_v = \frac{-\beta R_c}{R_{ib}} \cdot \frac{R_i}{R_i + R_s} = \frac{-\beta R_c}{\underbrace{r_{\pi} + (1+\beta) R_E}_{R_{ib}}} \cdot \frac{R_i}{R_i + R_s}$$

*Current : Rate of change of charge

(12)

* $A_V = \frac{-\beta R_C}{\pi + (1+\beta)R_E} \cdot \frac{R_i}{R_i + R_s}$ الأكثر دقة ولا يجب .

$\frac{R_i}{R_i + R_s} < 1$

tells us that if V_s is  then V_o is 



(العلاقة بين اد Input واد output كسبة (الزيادة مقابلها نقصان)

i.e. 180° phase shift between i/p & o/p.

يا إما R_i كبيرة جداً أو R_s قليلة جداً $\rightarrow \frac{R_i}{R_i + R_s} < 1$ أو الشرحين معاً .

الحل العلي هو أنه R_i كبيرة جداً R_s (Internal Resistor) نستخدم R_s بديلاً

بديلاً من R_s يكون أكبر من R_s

بديلاً المقدار كامل يكون إما بتكبير β أو بتكبير R_C لكن إذا كنا نحتاج أن تكون صغرة عشوائياً بدلاً من قيمة متوسطة β (Compromised) بتكون القيمة تقريباً $5k\Omega$ أو ما هو قريب $(1+\beta)R_E$ يكون صغيراً .

* Input Resistor \rightarrow كبيرة

\Rightarrow If $R_i \gg R_s$ then:

$$A_V = \frac{-\beta R_C}{r_{\pi} + (1 + \beta) R_E}$$

\Rightarrow If $(1 + \beta) R_E \gg r_{\pi}$ then:

$$A_V = \frac{-\beta R_C}{(1 + \beta) R_E}$$

\Rightarrow If $(1 + \beta) \approx \beta$ then: ... 50 < \beta

$$A_V = \frac{-R_C}{R_E} \quad \leftarrow \text{gain for the common Emitter Amplifier. (if all conditions satisfied).}$$

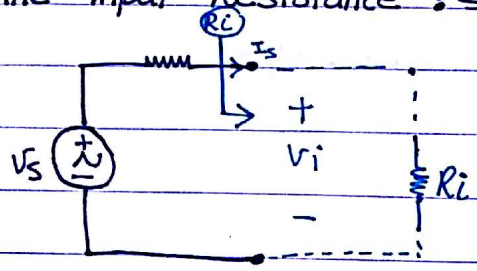
* م. أ. خ. أو م. م. أو م. م. م. : Amplifier CKT

Voltage gain ①

Current gain ②

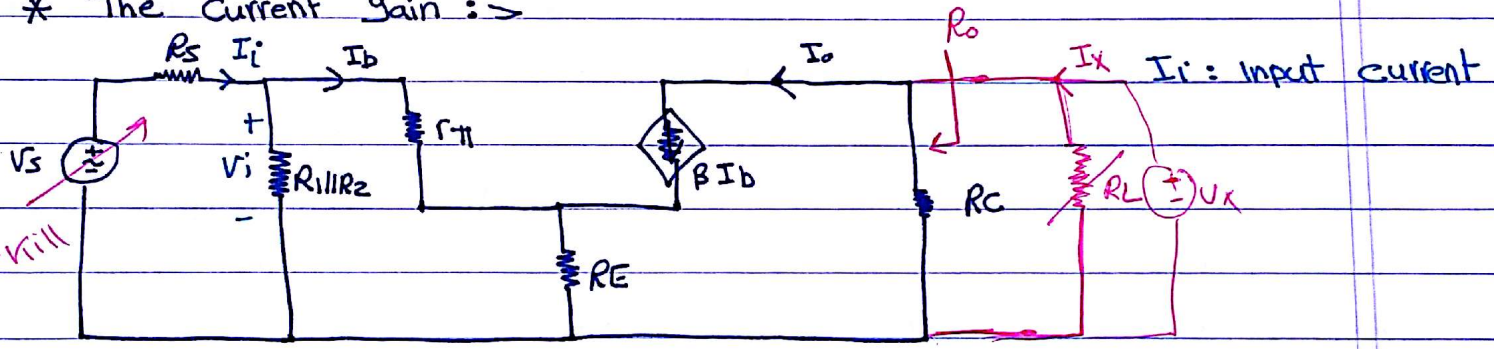
Input & output Resistance ③

* The Input Resistance :-



$$R_i = \frac{V_i}{I_i} \text{ getting } R_i = R_1 \parallel R_2 \parallel R_{ib}$$

* The Current gain :-



* In common Emitter Amplifier the current gain = β .

$$A_i = \frac{I_o}{I_i} = \frac{\beta I_b}{\frac{V_i}{R_1 \parallel R_2 \parallel R_{ib}}} = \frac{\beta I_b}{\frac{V_i}{R_1 \parallel R_2 \parallel R_{ib}}} = \frac{\beta (R_1 \parallel R_2 \parallel R_{ib})}{(r_{\pi} + (1 + \beta) I_b R_E)} = \frac{\beta (R_1 \parallel R_2 \parallel R_{ib})}{r_{\pi} (1 + \beta) R_E} > 1 \text{ i.e. we have current gain.}$$

$$\frac{R_1 \parallel R_2 \parallel R_{ib}}{R_{ib}} < 1$$

* الذاكرة الوحيدة التي فيها Current gain & Voltage gain هي ال Common Emitter ← ال ذكر في

* current gain \rightarrow dimensionless \leftarrow \bar{a}_v, \bar{a}_i

* The output Resistance :

\Rightarrow open CKT $A_V \rightarrow$ Voltage
Short CKT $A_i \rightarrow$ " " " " " "

(*)

output Resistance \rightarrow I_x causing V_x across R_L \rightarrow kill all independent src.



kill us (short CKT)

$$* R_o = \frac{V_x}{I_x} = \frac{R_c I_x}{I_x} = R_c \quad \text{by lucky hunch.}$$

\hookrightarrow correct answer but need rigorous proof to confirm that $i_b = 0A$.
Exercise.

* EX : proof rigorously that $R_o = R_c$.

(16)

• A_i و A_v قيمهما عالية لا يكونان Input & Output Resistance

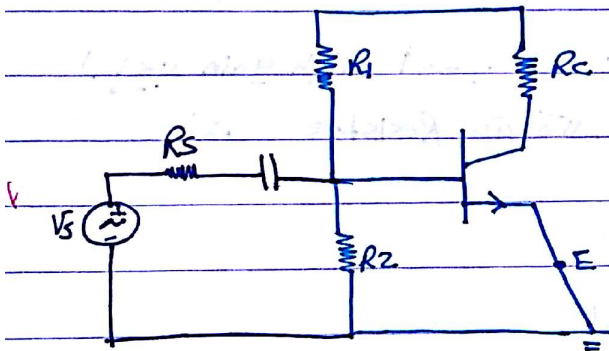
- Current Amplifier → Input signal is current.

Output Resistance عالية



كما يتخف توديع التيار

* Common Emitter with $R_E = 0 \Omega$:->



dis: (unstable Q point)

Adv: Input signal يدخل من خلال capacitor

Input → Small signal with low Freq.

(علاقة ω باء Impedance)

$$Z = \frac{1}{j\omega C}$$

نظف جميع العلاقات اللاحقة ولكن نستبدل

R_E بجهد

Adv:

دون مصدر آخر

⇒ A special case taking $R_E = 0 \Omega$.

∴ hence:

$$A_v = \frac{-\beta R_C \cdot R_i}{r_{\pi} R_i + R_s} = \frac{-\beta R_C}{r_{\pi}} \quad \text{when } R_i \rightarrow R_s$$

(17)

$$= \frac{(-g_m r_{\pi}) R_c}{r_{\pi}} = \boxed{-g_m R_c} *$$

* $R_E \neq 0$ لأكبر A_V في $R_E = 0$ *

$$\Rightarrow \text{always } |-g_m R_c| > \left| \frac{-\beta R_c}{r_{\pi} + (1+\beta) R_E} \right|$$

i.e. the voltage gain is now higher compared to the case where $R_E \neq 0$.

(إيجاد high gain يجب أن يكون Transistor لبا low gain في Resistors في حالة gain) \Rightarrow low gain \Rightarrow high gain

* Proper Design results in $|g_m R_c| \gg 1$

$$\Rightarrow \text{i.e. } g_m = 80 \text{ mA/V}, R_c = 2 \text{ k}\Omega ?$$

$$80 \times 10^{-3} \times 2 \times 10^3 = 160 \gg 1$$

* Input Resistance \Rightarrow

$$R_i = R_1 \parallel R_2 \parallel r_{\pi} \approx r_{\pi}$$

في الأحوال العادية r_{π} هو أقل مقاومة

\rightarrow much lower than that when $R_E \neq 0$.

* output Resistance :-

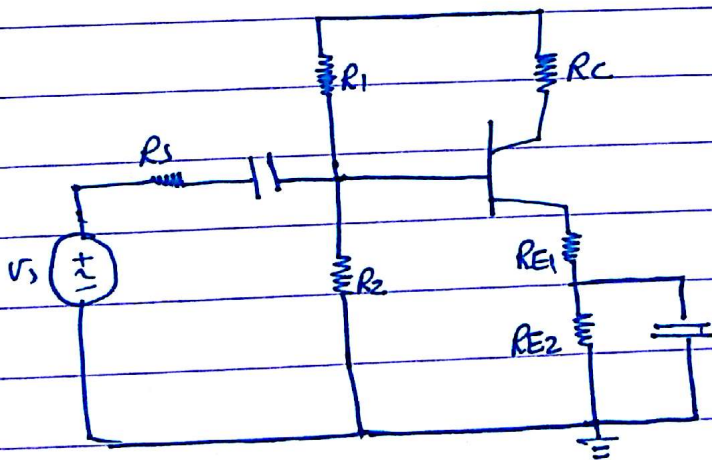
$$R_o = R_c \rightarrow \text{Independent of } R_E$$

* Current Gain :-

$$A_i = \frac{\beta R_1 R_2 // r_{\pi}}{r_{\pi}} = \frac{\beta r_{\pi}}{r_{\pi}} = \beta$$

Common Emitter : output و Input اور Emitter اور ground (مستوی) کے درمیان $R_E = 0$ ہے۔
 ("Common Emitter" نامی $R_E \neq 0$)

* Common Emitter Amplifier with bypass capacitor :-



DC کے لیے E ground اور $R_{E1} + R_{E2}$ ہے

AC کے لیے E ground اور R_{E1} ہے
 Short CKT \rightarrow R_{E1}

: AC calculation

* ملاحظة مهم في حساب AC التي تؤثر عليها RE1 و RE2 في حساب DC التي تؤثر عليها RE1 فقط

* $RE1 + RE2$ affects DC calculations.

* $RE1$ affects AC calculations.

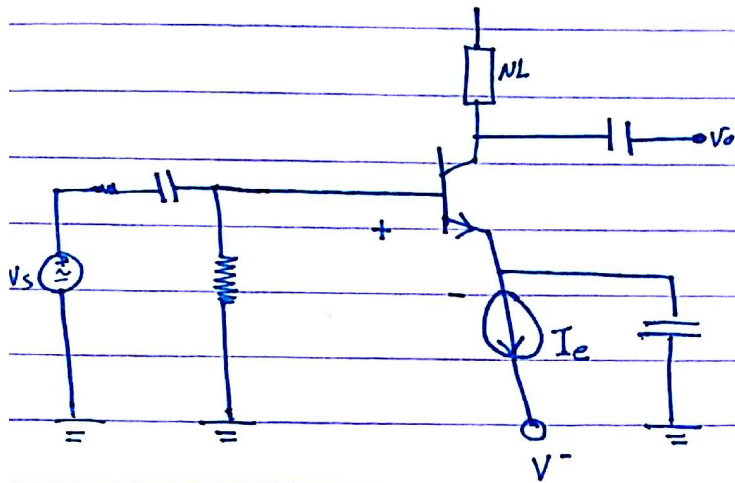
* i.e an approximate AV is $AV = \frac{-RC}{RE1}$

* ملاحظة مهم في حساب AC التي تؤثر عليها RE1 فقط في حساب DC التي تؤثر عليها RE1 و RE2

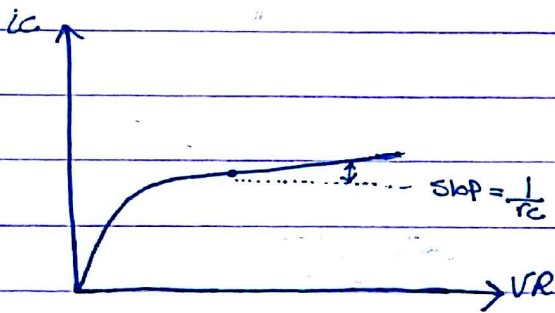
* EX 6.5, Page 402 :

* EX 6.5, Page 403 :

* A Transistor Amplifier with active load:



AC SRC & DC SRC : I_e
 Negative SRC : V^-



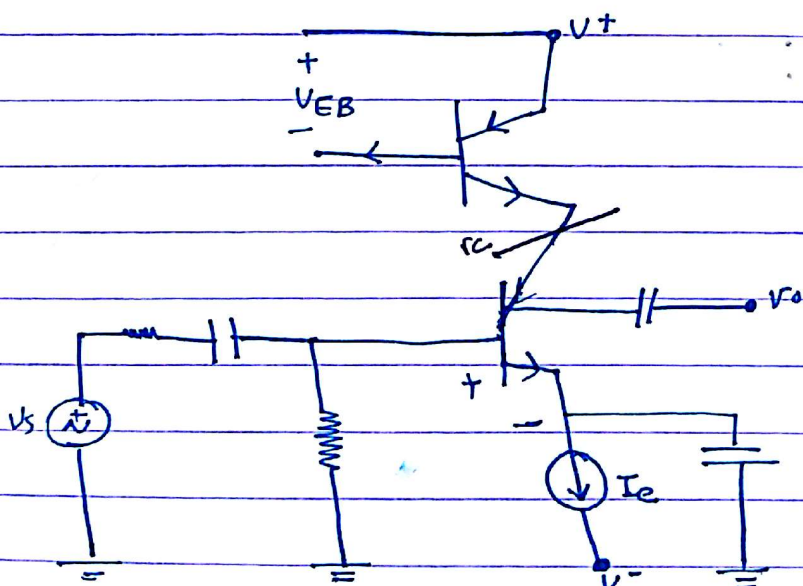
(Non linear Resistance) *

مقاومة متغيرة r_c

non linear Resistance ال (غير الخطية) *

مقاومة متغيرة (غير الخطية) ال (غير الخطية) PNP

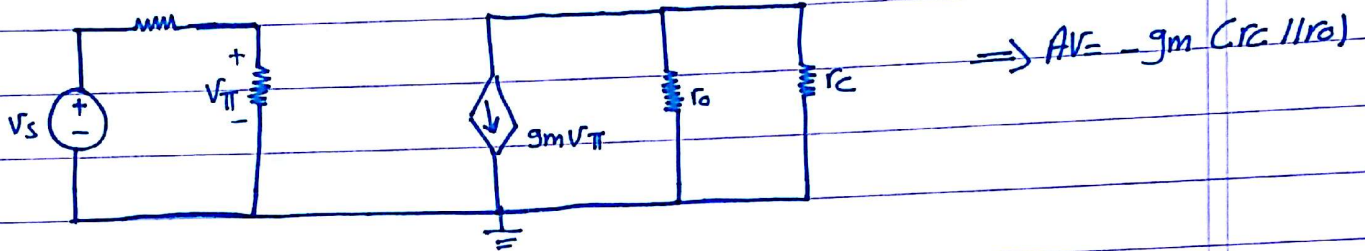
* The Non-linear resistance is implemented using a pnp circuit.



ال (غير الخطية) ال (غير الخطية) *

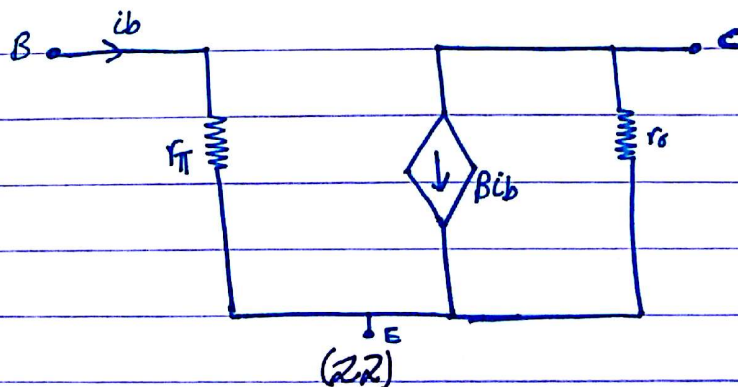
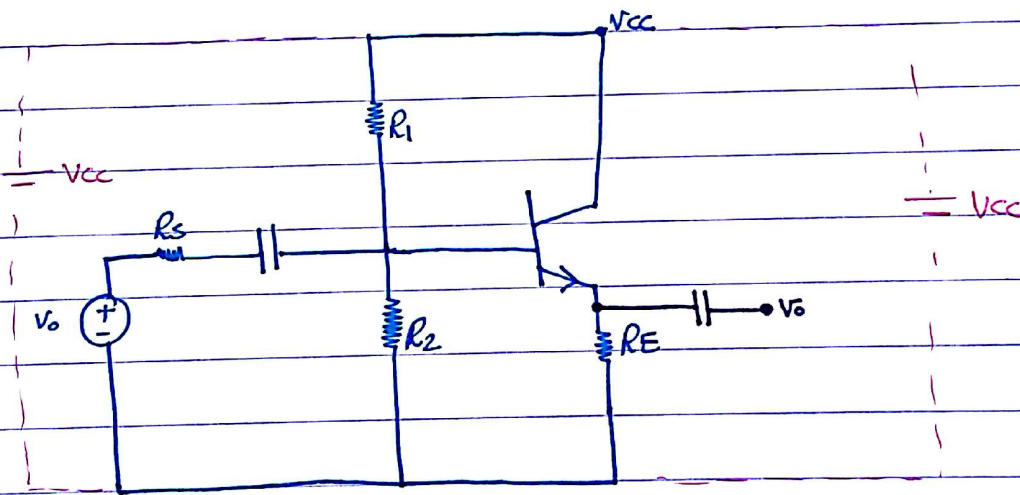
(21)

* The non linear Resistance (r_c) is implemented using a pnp circuit (an active element), hence the name active load.



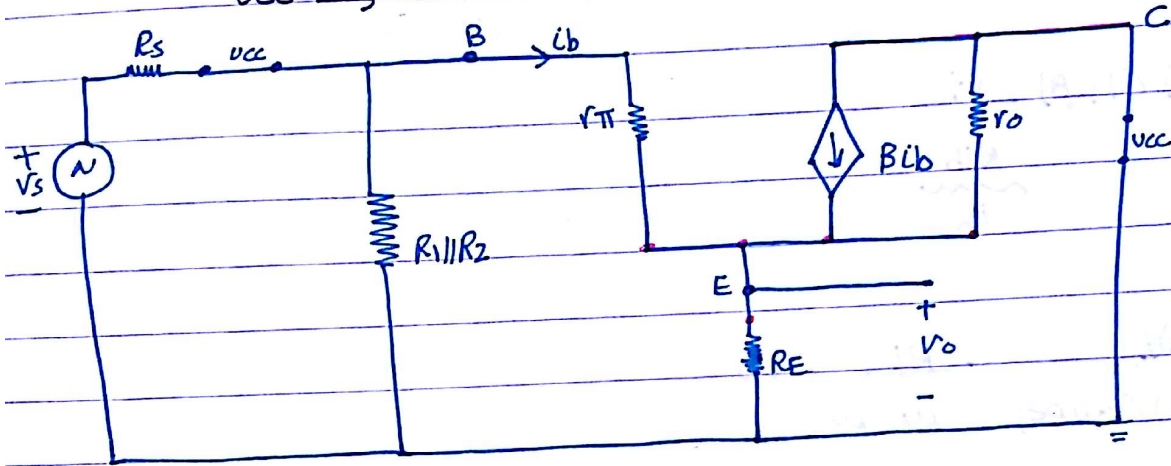
\Rightarrow Since r_c is comparable to r_o we cannot neglect the effect of r_o .

* The Common Collector Amplifier (Emitter follower) \Rightarrow



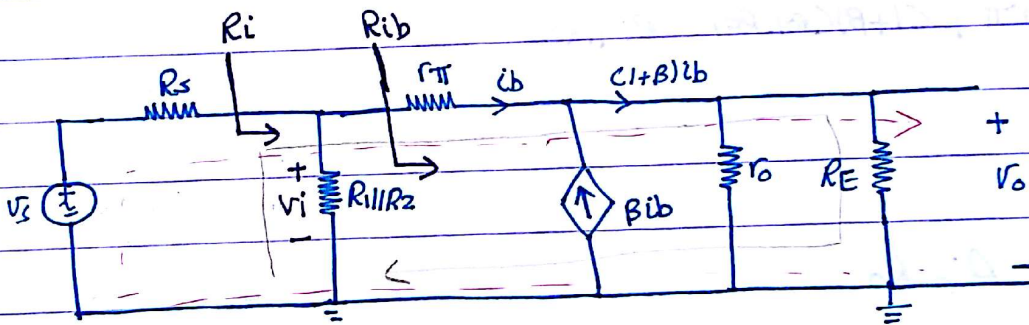
⇒ From AC point of view ⇒

$V_{CC} \rightarrow$ short CKT



(Small signal low frequency common collector CKT)

* لٲٲٲ اكل بٲٲٲ اٲٲٲ *



□ Voltage gain A_V :

$$A_V = \frac{v_o}{v_s} < 1$$

وٲٲ اكل power gain ٲٲٲ Amplifiers ٲٲٲ *

A_i or A_V ٲٲٲ ٲٲٲ

ٲٲٲ v_s ٲٲٲ ٲٲٲ v_s ٲٲٲ ٲٲٲ v_o *

r_{π} , R_s ٲٲٲ

$$V_i = r_{\pi} i_b + (1+\beta) i_b (r_o \parallel R_E)$$

$$R_{ib} = \frac{V_i}{i_b} = r_{\pi} + (1+\beta) (r_o \parallel R_E) \text{ i/p resistance looking into base.}$$

$$R_i = R_1 \parallel R_2 \parallel (r_{\pi} + (1+\beta) (r_o \parallel R_E)) \text{ i/p resistance of the CKT (from } v_s \text{ point of view)}$$

$$V_o = (r_o || R_E) (1 + \beta) i_b$$

$$i_b = (r_o || R_E) (1 + \beta) \frac{v_i}{R_i + R_s}$$

$$= \frac{(1 + \beta)(r_o || R_E)}{R_i + R_s} \cdot v_i$$

$$A_V = \frac{V_o}{V_s} = \frac{(1 + \beta)(r_o || R_E)}{R_i + R_s} \cdot \frac{R_i}{R_i + R_s}$$

* EX: Derive A_i , R_o

* EX: study examples 6.12, 6.13, 6.14 (p 422, p 424, p 427)