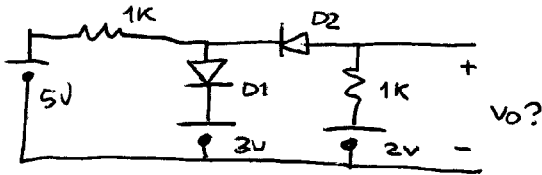


CALCULAR V_o

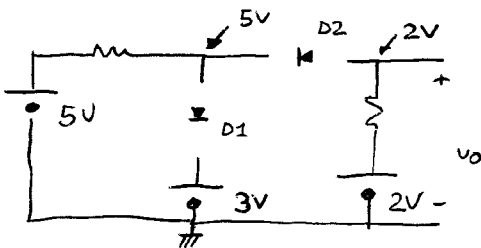
$(V_g = 0.6V)$



D1 D2
OFF OFF

$\hat{V}_{D1} < V_g?$

$\hat{V}_{D2} < V_g?$



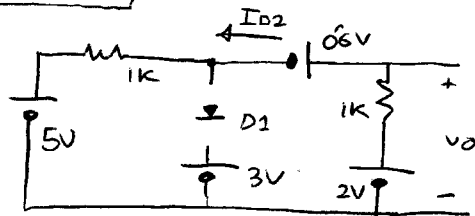
$V_{D1} = 5V - 3V = 2V \stackrel{?}{<} V_g = 0.6V$ NO \Rightarrow CASO (OFF OFF) ES IMPOSIBLE.

$V_{D2} = 2V - 5V = -3V \stackrel{?}{<} V_g = 0.6V$ SI COMO D1 HA FALLADO Y D2 NO, ES PROBABLE, PERO NO SEGURO QUE D1 ESTE EN ON Y D2 EN OFF

D1 D2
OFF ON

$\hat{V}_{D1} < V_g?$

$\hat{I}_{D2} > 0?$



- PLANTEO EC. de MALLA

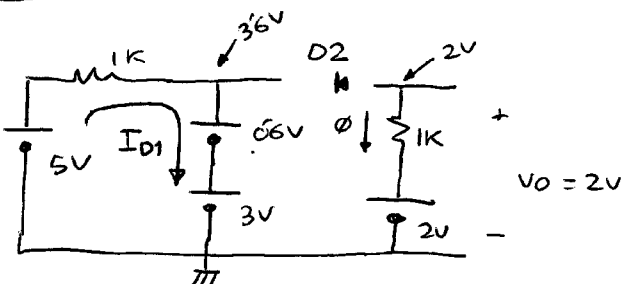
$2V - 0.6V - 5V = I_{D2} \cdot (1K + 1K)$

$I_{D2} = -1.8mA \stackrel{?}{>} 0$ NO \Rightarrow CASO IMPOSIBLE

D1 D2
ON OFF

$\hat{I}_{D1} > 0?$

$\hat{V}_{D2} < V_g?$



- PLANTEO EC. de MALLA

$5V - 0.6V - 3V = I_{D1} \cdot 1K$

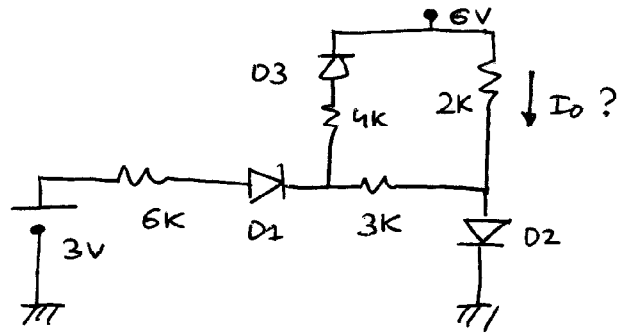
$I_{D1} = 1.4mA \stackrel{?}{>} 0$ SI

$V_{D2} = (2V - 3V) = -1V \stackrel{?}{<} V_g$ SI

D1 en ON
D2 en OFF
 $\Rightarrow V_o = 2V$

CALCULAR I_0

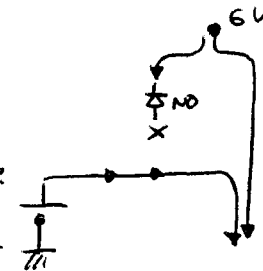
$$V_s = 0.6V$$



1 INSPECCION

LAS CORRIENTES CIRCULARIAN (PROBABLEMENTE) ASI:

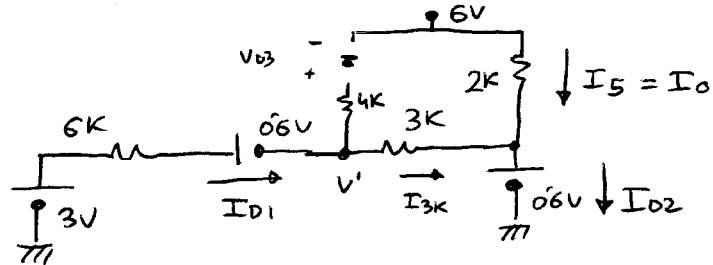
PARECE QUE D3 ESTARA EN CORTE, YA QUE LA CORRIENTE INTENTA FLUIR EN SENTIDO CONTRARIO AL DIODO



2 SUPOSICION

D1	D2	D3
ON	ON	OFF
↓	↓	↓
¿ $I_{D1} > 0$?	↓	¿ $V_{D3} < V_s$?
↓		
¿ $I_{D2} > 0$?		

3 APLICO LOS MODELOS DE LOS DIODOS, SEGUN SEA EL ESTADO (ON u OFF)



$$I_5 = \frac{6V - 0.6V}{2K} = 2.7mA (= I_0)$$

EC de RAMA (DESDE 3V a 0.6V de D2)

$$(3V - 0.6V) = I_{D1} \cdot 6K + 0.6V + I_{D1} \cdot 3K \Rightarrow I_{D1} = 0.2mA$$

($I_{3K} = I_{D1}$, ya que $I_{4K} = 0$)

$$\frac{V' - 0.6V}{3K} = I_{3K} = I_{D1} \Rightarrow V' = 1.2V \Rightarrow V_{D3} = (V' - 6V) = -4.8V$$

$$I_{D2} = I_5 + I_{3K} = 2.7mA + 0.2mA = 2.9mA$$

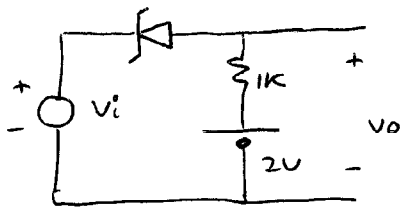
$I_{D2} = I_{D1}$

4 COMPROBAR ESTADO DE LOS DIODOS

$I_{D1} = 0.2mA > 0$	si	} \Rightarrow <div style="border: 1px solid black; padding: 5px; display: inline-block;">D1 D2 D3 ON ON OFF</div> e $I_0 = 2.7mA$
$I_{D2} = 2.9mA > 0$	si	
$V_{D3} < V_s = 0.6V$	si	
(-4.8V)		

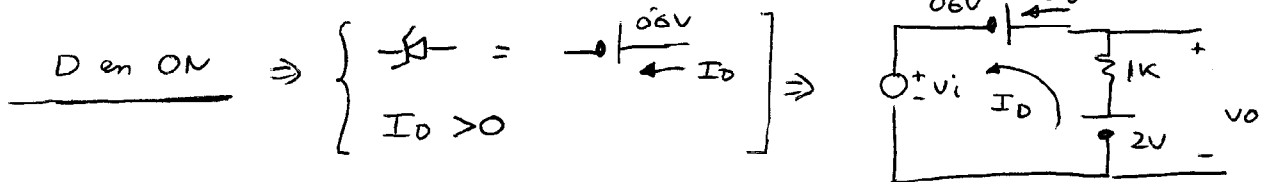
CALCULAR LOS VALORES DE V_i QUE PONEN AL DIODO EN:

- ON
- ZENER
- OFF



$$V_Z = 3V$$

$$V_D = 0.6V$$



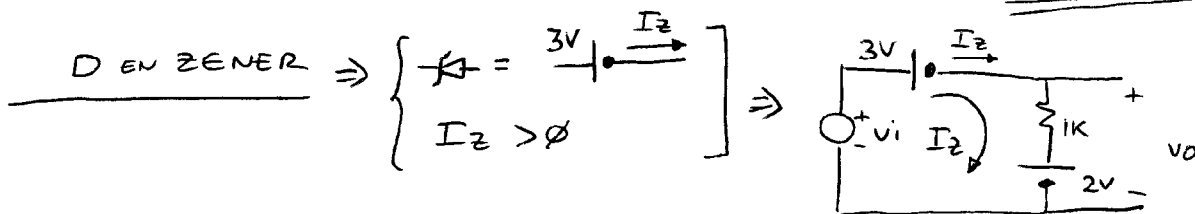
- PLANTEO EC DE MALLA

$$2V - 0.6V - V_i = I_D \cdot 1K \Rightarrow I_D = \frac{1.4 - V_i}{1K} \quad \boxed{\text{DEBE SER}} > 0$$

$$\rightarrow V_o = V_i + 0.6V$$

$$\downarrow$$

$$V_i < 1.4V$$



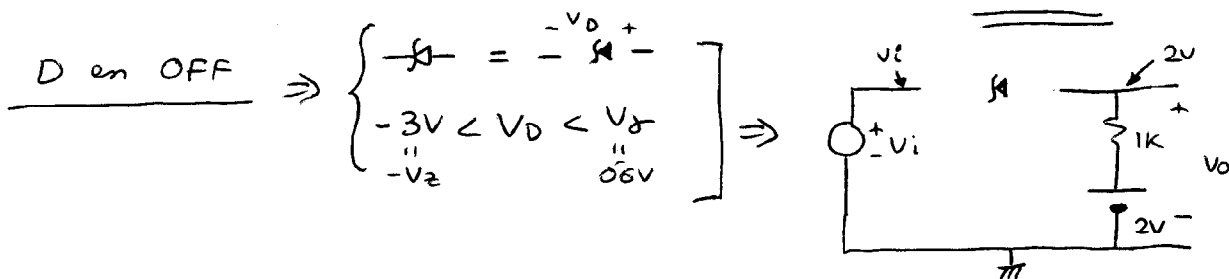
- PLANTEO EC DE MALLA

$$(V_i - 3V - 2V) = I_Z \cdot 1K \Rightarrow I_Z = \frac{V_i - 5}{1K} \quad \boxed{\text{DEBE SER}} > 0$$

$$\rightarrow V_o = V_i - 3V$$

$$\downarrow$$

$$V_i > 5V$$



- PONGO TIERRA, \Rightarrow SE TENSION EN LOS DOS NODOS DEL DIODO

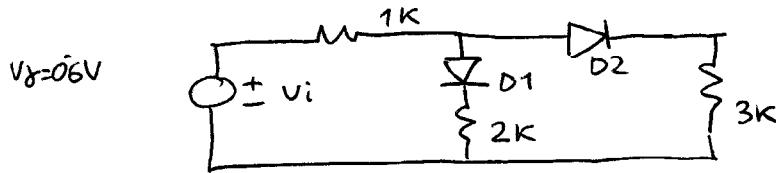
$$-3V < V_D = (2V - V_i) < 0.6V$$

$\boxed{\text{DEBE SER}}$ $\Rightarrow \left\{ \begin{array}{l} 2 - V_i < 0.6V \Rightarrow V_i > 1.4V \\ -3 < (2 - V_i) \Rightarrow V_i < 5V \end{array} \right.$

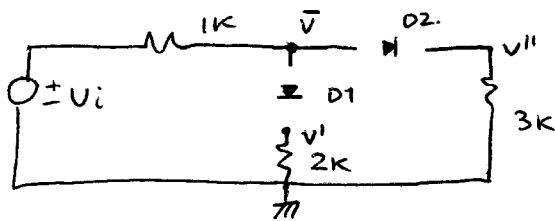
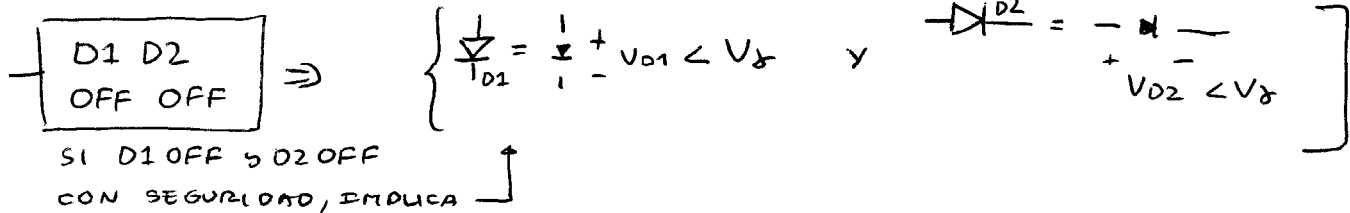
$$\rightarrow V_o = 2V$$

$$\underline{\underline{1.4V < V_i < 5V \Rightarrow D \text{ en OFF}}}$$

CALCULAR LOS VALORES DE V_i QUE PONEN A D1 D2 EN:



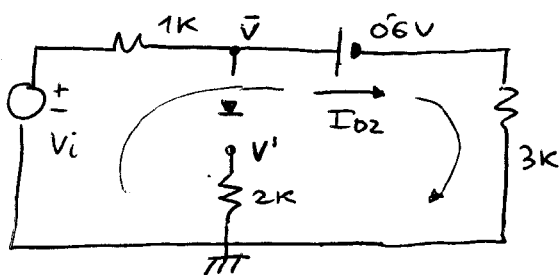
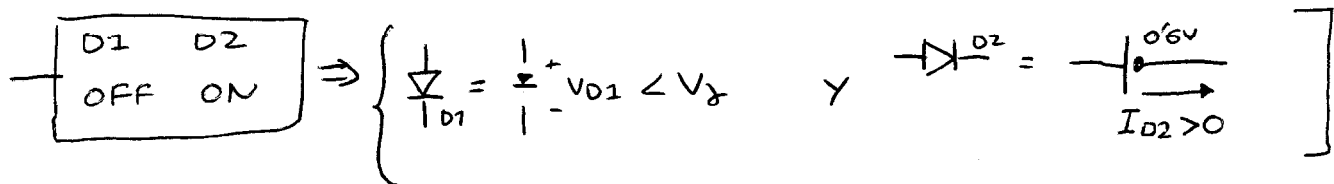
- OFF OFF
- OFF ON
- ON OFF
- ON ON



- PONGO TIERRA EN EL NODO DE ABAJO. COMO NO CIRCULA CORRIENTE POR 2K $\Rightarrow V' = 0V$. COMO NO CIRCULA CORRIENTE POR 3K $\Rightarrow V'' = 0V$. COMO NO CIRCULA CORRIENTE POR 1K $\Rightarrow \bar{V} = V_i$

DEBE SER:

$$\begin{aligned} V_{D1} &= \bar{V} - V' = V_i - 0 = V_i < 0.6V = V_o \Rightarrow V_i < 0.6V \\ V_{D2} &= \bar{V} - V'' = V_i - 0 = V_i < 0.6V = V_o \Rightarrow V_i < 0.6V \end{aligned} \Rightarrow \underline{\underline{V_i < 0.6V}}$$



- PLANTEO EC de MALLA, CON INTENSIDAD DE MALLA I_{D2}

$$V_i - 0.6V = I_{D2} \cdot 1K + I_{D2} \cdot 3K$$

$$I_{D2} = \frac{V_i - 0.6V}{4K} > 0 \Rightarrow V_i > 0.6V$$

DEBE SER

CASO IMPOSIBLE

- PONGO TIERRA EN EL NODO DE ABAJO
- POR 1K PASA I_{D2} HACIA LA DERECHA

$$I_{D2} = \frac{V_i - \bar{V}}{1K} \Rightarrow \bar{V} = -I_{D2} \cdot 1K + V_i$$

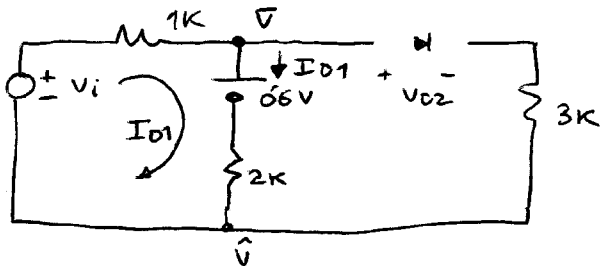
$$I_{2K} = 0 \Rightarrow V' = 0V$$

$$V_{D1} = \bar{V} - V' = V_i - I_{D2} \cdot 1K = \frac{3}{4}V_i + \frac{0.6}{4}$$

- COMO V_{D1} DEBE SER MENOR QUE 0.6V: $V_{D1} = \frac{3}{4}V_i + \frac{0.6}{4} < 0.6 \Rightarrow V_i < 0.6V$

CONTINUA 4

$$\begin{matrix} D1 & D2 \\ \text{ON} & \text{OFF} \end{matrix} \Rightarrow \left\{ \begin{array}{l} \frac{V}{I_{D1}} = \frac{1}{0.6V} \downarrow I_{D1} > 0 \\ \text{Y} \quad \begin{matrix} D2 \\ \text{OFF} \end{matrix} = \begin{matrix} - & + \\ | & - \\ + & - \end{matrix} \quad V_{D2} < V_{\gamma} = 0.6V \end{array} \right.$$



- PLANTEO EC de MALA.

$$V_i - 0.6V = I_{D1} \cdot 1K + I_{D1} \cdot 2K$$

$$I_{D1} = \frac{V_i - 0.6V}{3K} > 0 \Rightarrow V_i > 0.6V$$

DEBE SER

- PLANTEO EC DE RAMA DESDE \bar{V} A \hat{V} (QUE ES IGUAL A V_{D2} , PUESTO QUE NO PASA CORRIENTE POR 3K)

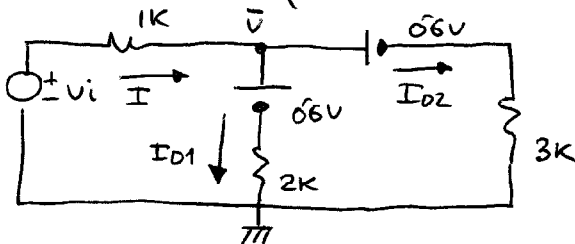
$$(\bar{V} - \hat{V}) = 0.6V + I_{D1} \cdot 2K$$

$$V_{D2} = (\bar{V} - \hat{V}) = 0.6V + \left(\frac{V_i - 0.6V}{3K} \right) \cdot 2K < V_{\gamma} = 0.6V \Rightarrow V_i < 0.6V$$

DEBE SER

$V_i < 0.6V$ Y
 $V_i > 0.6V \Rightarrow$ IMPOSIBLE
 QUE D1 Y D2 ESTEN
 EN ON OFF

$$\begin{matrix} D1 & D2 \\ \text{ON} & \text{ON} \end{matrix} \Rightarrow \left\{ \begin{array}{l} \frac{V}{I_{D1}} = \frac{1}{0.6V} \downarrow I_{D1} > 0 \\ \text{Y} \quad \begin{matrix} D2 \\ \text{ON} \end{matrix} = \begin{matrix} - & + \\ | & - \\ + & - \end{matrix} \quad I_{D2} > 0 \end{array} \right.$$



- PONGO TIERRA EN EL NODO DE ABAJO

- PLANTEO EC DE NODO EN \bar{V}

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

ECS. DE RAMA :

$$\begin{cases} (\bar{V} - 0) = 0.6V + I_{D1} \cdot 2K \\ (\bar{V} - 0) = 0.6V + I_{D2} \cdot 3K \end{cases}$$

\Downarrow

$$\begin{cases} I_{D1} = \frac{\bar{V} - 0.6V}{2K} \\ I_{D2} = \frac{\bar{V} - 0.6V}{3K} \end{cases}$$

$$\left(\frac{V_i - \bar{V}}{1K} \right) = I_{D1} + I_{D2}$$

$$\frac{V_i - \bar{V}}{1K} = \frac{\bar{V} - 0.6V}{2K} + \frac{\bar{V} - 0.6V}{3K} \Rightarrow \bar{V} = \frac{6V_i + 3V}{11}$$

$$I_{D1} = \frac{(6V_i + 3V) - 0.6 \cdot 11}{11 \cdot 2K} > 0 \Rightarrow V_i > 0.6V$$

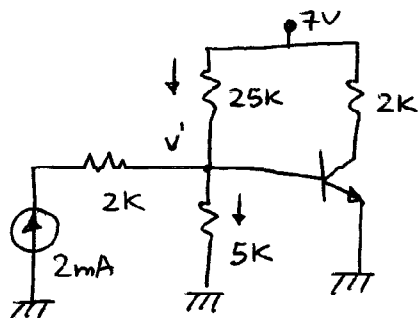
$$I_{D2} = \frac{(6V_i + 3V) - 0.6 \cdot 11}{11 \cdot 3K} > 0 \Rightarrow V_i > 0.6V$$

5

CALCULAR EL PUNTO DE OPERACION DEL BJT

$$V_{BE\ ZAD} = 0.65V$$

$$\beta = 100$$



1 INSPECCION

- LA BASE DEL BJT ESTA CONECTADA A 7V CON UNA RESISTENCIA NO MUY GRANDE, ADEMÁS ESTA CONECTADA A TIERRA CON 5K Y LA FUENTE DE INTENSIDAD HACE CRECER LA I_B DEL BJT. PODRIA ESTAR EN SATURACION, PERO REVISO ANTES EL CASO DE ZONA ACTIVA DIRECTA.

2 SUPOSICION

BJT - ZAD

$$V_{BE} = 0.65V$$

$$I_C = \beta I_B$$

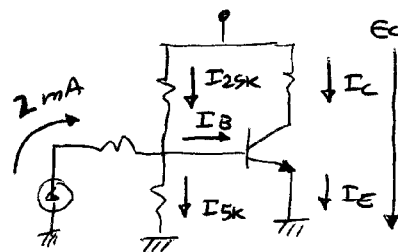
$$¿ V_{CE} > 0.2V ?$$

3 APLICO MODELO de ZAD

$$V_{BE} = 0.65V \Rightarrow V' = 0.65V \Rightarrow$$

$$\Rightarrow I_{5K} = \frac{0.65V}{5K} = 0.13mA$$

$$\Rightarrow I_{25K} = \frac{7V - V'}{25K} = 0.254mA$$



$$I_B = 2mA + I_{25K} - I_{5K} = 2.124mA \Rightarrow I_C = \beta I_B = 212.4mA$$

PLANTEO EC. de RAMA.

$$(7-0) = I_C \cdot 2K + V_{CE} \Rightarrow V_{CE} = -417.8V > 0.2V \quad \boxed{NO} \Rightarrow \text{NO ESTA EN Z. ACTIVA D.}$$

2 NUEVA SUPOSICION

BJT - SATURACION

$$V_{BE} = 0.75V$$

$$V_{CE} = 0.2V$$

$$¿ I_C < \beta I_B ?$$

3 APLICO MODELO DE SATURACION

$$V_{BE} = 0.75V \Rightarrow V' = 0.75V \Rightarrow \begin{cases} I_{5K} = \frac{0.75V}{5K} = 0.15mA \\ I_{25K} = \frac{7-0.75}{25K} = 0.25mA \end{cases}$$

$$I_B = 2mA + I_{25K} - I_{5K} = 2.1mA \Rightarrow \beta I_B = 210mA$$

PLANTEO EC de RAMA

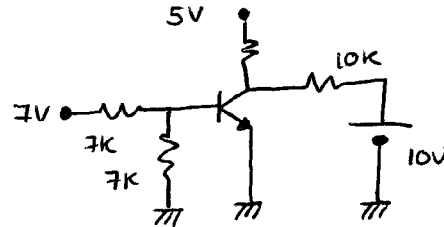
$$(7-0) = I_C \cdot 2K + V_{CE} \Rightarrow I_C = 3.4mA$$

$I_C < \beta I_B \Rightarrow$
REALMENTE EN SATURACION

P.O.	SATURACION
	$I_C = 3.4mA$
	$V_{CE} = 0.2V$

6

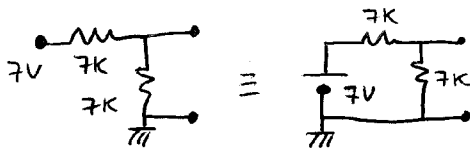
CALCULAR EL PUNTO DE OPERACION



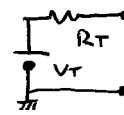
$$\beta = 100$$

$$V_{BE} = 0.65V$$

$$ZAD$$

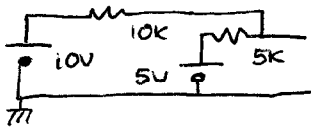


HAGO EQUIVALENTE
THEVENIN

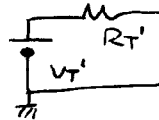


$$V_T = 7V \cdot \frac{7K}{7K+7K} = 3.5V$$

$$R_T = 7K // 7K = 3.5K$$



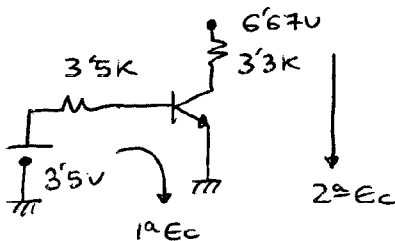
HAGO EQ
THEVENIN



$$R_T' = 10K // 5K \approx 3.3K$$

$$V_T' = 10V \cdot \frac{5K}{10K+5K} + 5V \cdot \frac{10K}{10K+5K} \approx 6.67V$$

TRAS HACER LOS EQ. THEVENIN,
EL CIRCUITO SE SIMPLIFICA:



SUPONGO ZAD

MODELO $V_{BE} = 0.65V$

$I_C = \beta I_B$

COMPROBAR: $V_{CE} > 0.2V$?

$$1^a) \rightarrow 3.5V = I_B \cdot 3.5K + V_{BE} \Rightarrow I_B = 0.814mA \Rightarrow I_C = 81.4mA$$

$$2^a) \rightarrow 6.67V = I_C \cdot 3.3K + V_{CE} \Rightarrow V_{CE} = -262V < 0.2V!! \Rightarrow$$

NO ESTA EN
Z. ACTIVA D.

SUPONGO SATURACION

MODELO $V_{BE} = 0.75V$

$V_{CE} = 0.2V$

COMPROBAR $I_C < \beta I_B$

$$1^a) \rightarrow 3.5V = I_B \cdot 3.5K + V_{BE} \Rightarrow I_B = 0.786mA \Rightarrow \beta I_B = 78.6mA$$

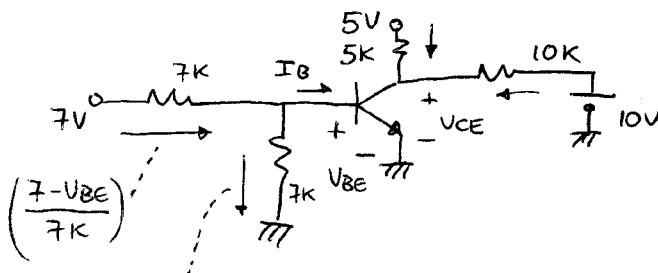
$$2^a) \rightarrow 6.67V = I_C \cdot 3.3K + V_{CE} \Rightarrow I_C = 1.96mA$$

ESTÁ EN SATURACION ($I_C < \beta I_B$) y EL
PUNTO DE OPERACION ES

$$I_C = 1.96mA$$

$$V_{CE} = 0.2V$$

▷ QUIZAS HUBIERA SIDO MAS SIMPLE NO HACER THEVENIN:



$$I_{5K} + I_{10K} = I_C$$

$\left(\frac{5-V_{CE}}{5K} \right) + \left(\frac{10V-V_{CE}}{10K} \right) = I_C$ → SI SE SABE
 I_C , SE CALCULA
 V_{CE} . SI SE
SABE V_{CE} , SE
CALCULA I_C .

$$I_B = \left(\frac{7-V_{BE}}{7K} \right) - \left(\frac{V_{BE}-0}{7K} \right) \rightarrow \text{SABIENDO } V_{BE} \text{ SE CALCULARIA } I_B$$

CALCULAR EL PUNTO DE OPERACION DE LOS DOS TRANSISTORES Y V_0

$$\left(\begin{array}{l} \beta = 50 \\ V_{BE-ZAD} = 0.65V \end{array} \right)$$

1 INSPECCION

- LAS RESISTENCIAS DE BASE SON GRANDES, SUPONGO EN Z.A.D.

2 SUPOSICION

Q1	Q2
ZAD	ZAD
$V_{BE} = 0.65V$	$V_{BE} = 0.65V$
$I_{C1} = \beta I_{B1}$	$I_{C2} = \beta I_{B2}$
$\downarrow V_{CE1} > 0.2V?$	$\downarrow V_{CE2} > 0.2V?$

$V_0 = V_{CE2} + I_{E2} \cdot 1K =$	
$I_C = 2.112mA$	$2.155mA$
$V_{CE} = 4.959V$	$8.618V$
Q1	Q2

CON I_{B1} e I_{B2} y la 2ª EC

SE SACA $V_{CE2} = 8.618V$

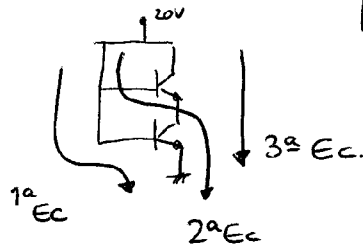
Y LUEGO, CON LA 3ª EC.

SE CALCULA $V_{CE1} = 4.959V$

COMO LAS DOS V_{CE} SON MAYOR QUE $0.2V \Rightarrow$

Q1 y Q2 en ZAD

ECUACIONES:



$$1^a) \rightarrow 20V = (I_{B1} + I_{B2}) \cdot 100K + I_{B2} \cdot 200K + V_{BE2} + I_{E2} \cdot 1K$$

$$20V = I_{B1} \cdot 100K + I_{B2} \cdot 100K + I_{B2} \cdot 200K + V_{BE2} + (\beta + 1) I_{B2} \cdot 1K$$

$$19.35V = I_{B1} \cdot 100K + (200K + 51 \cdot 1K + 100K) I_{B2}$$

$$19.35V = I_{B1} \cdot 100K + 351 \cdot I_{B2}$$

$$2^a) \rightarrow 20V = (I_{B1} + I_{B2}) \cdot 100K + V_{BE1} + V_{CE2} + I_{E2} \cdot 1K$$

$$20V = I_{B1} \cdot 100K + I_{B2} \cdot 100K + 0.65V + 8.618V + (\beta + 1) I_{B2} \cdot 1K$$

$$3^a) \rightarrow 20V = I_{C1} \cdot 2K + V_{CE1} + V_{CE2} + I_{E2} \cdot 1K$$

TENEMOS 3 ECUACIONES Y LAS INCOGNITAS:

I_{B1} , I_{B2} , V_{CE1} , V_{CE2}

¡NO HEMOS USADO QUE $I_{E1} = I_{C2}$!

$$I_{E1} = (\beta + 1) I_{B1} = I_{C2} = \beta I_{B2}$$

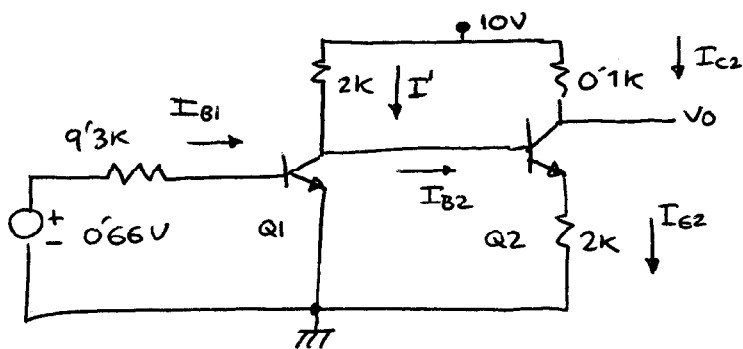
$$\Rightarrow I_{B2} = \left(\frac{\beta + 1}{\beta} \right) I_{B1} \leftarrow \text{SE SUSTITUYE}$$

ESTA, EN LA 1ª ECUACION Y SE SACA.

$$I_{B1} = 0.042mA, \quad I_{B2} = \left(\frac{\beta + 1}{\beta} \right) I_{B1} = 0.0431mA$$

$$V_0 = V_{CE2} + I_{E2} \cdot 1K = 10.816V$$

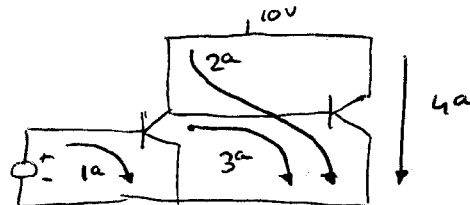
CALCULAR V_0 Y LOS PUNTOS DE OPERACION



$$\beta_1 = \beta_2 = \beta = 50$$

$$V_{BE-ZAD} = 0.65V$$

PLANTEARÉ 4 EC de RAMA



$$1^a) \rightarrow (0.66V - 0) = I_{B1} \cdot 9.3k + V_{BE1}$$

$$2^a) \rightarrow (10V - 0) = \underbrace{I' \cdot 2k}_{(I_{C1} + I_{B2})} + V_{BE2} + I_{E2} \cdot 2k$$

$$3^a) \rightarrow V_{CE1} = V_{BE2} + I_{E2} \cdot 2k$$

$$4^a) \rightarrow (10V - 0) = I_{C2} \cdot 0.1k + V_{CE2} + I_{E2} \cdot 2k$$

si SUPIERA I_{C2}
SABRÍA V_0 , YA
QUE:

$$I_{C2} = \frac{10V - V_0}{0.1k}$$

SUPONGO Q1 ZAD Q2 ZAD

$$\begin{aligned} \text{MODELO} \left\{ \begin{array}{ll} V_{BE1} = 0.65V & V_{BE2} = 0.65V \\ I_{C1} = \beta I_{B1} & I_{C2} = \beta I_{B2} \end{array} \right. \\ \downarrow \qquad \qquad \downarrow \\ I_{E1} = (\beta + 1) I_{B1} & I_{E2} = (\beta + 1) I_{B2} \end{aligned}$$

COMPROBACION ¿ $V_{CE1} > 0.2V$? ¿ $V_{CE2} > 0.2V$?

— CON ESTAS SUPOSICIONES
SÉ V_{BE1} , POR TANTO
DESPEJO I_{B1} de la 1ª
ECUACION

$$I_{B1} = 0.00108 \text{ mA}$$

— CON I_{B1} , METIDA EN LA
2ª EC, CALCULO I_{B2}

$$I_{B2} = 0.0889 \text{ mA}$$

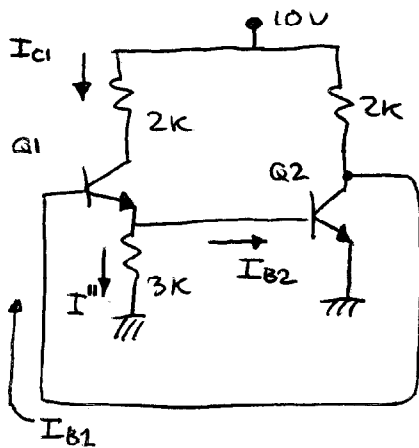
— CON I_{B2} , CALCULO $I_{E2} = (\beta + 1) I_{B2}$, SUSTITUYO I_{E2} EN LA 3ª EC.
Y CONSIGO V_{CE1} . $V_{CE1} = 9.714V$

— CON $I_{C2} = \beta I_{B2}$ y con I_{E2} , OBTENGO V_{CE2} de la 4ª EC.
 $V_{CE2} = 0.491V$

— COMO $V_{CE1} > 0.2$ y $V_{CE2} > 0.2$ Q1 y Q2 ESTAN en Z. ACTIVA. DIRECTA

P.O.	Q1	ZAD	$I_{C1} = 0.0538 \text{ mA}$	$V_{CE1} = 9.714V$	$V_0 = 10 - I_{C2} \cdot 0.1k$
	Q2	ZAD	$I_{C2} = 4.443 \text{ mA}$	$V_{CE2} = 0.491V$	$V_0 = 9.56V$

CALCULAR el PUNTO de OPERACION DE LOS BJT



$$\beta_1 = \beta_2 = \beta = 50$$

$$V_{BE-ZAD} = 0.65V$$

SUPONGO LOS DOS BJT en ZAD :

Q1 - ZAD

$$V_{BE1} = 0.65V$$

$$I_{C1} = \beta I_{B1}$$

↓

$$I_{E1} = (\beta + 1) I_{B1}$$

Q2 - ZAD

$$V_{BE2} = 0.65V$$

$$I_{C2} = \beta I_{B2}$$

↓

$$I_{E2} = (\beta + 1) I_{B2}$$

MODELO LINEAL

COMPROBACION →

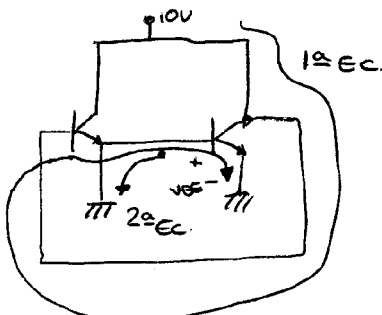
$$V_{CE1} \stackrel{?}{>} 0.2V$$

$$V_{CE2} \stackrel{?}{>} 0.2V$$

— PLANTEO ECUACIONES DE RAMA:

- EVITO PASAR POR CB
- PRIMERAS PASAN POR BE
- ULTIMAS PASAN POR CE

$$\begin{pmatrix} I' = I_{C2} + I_{B1} \\ I'' = I_{E1} - I_{B2} \end{pmatrix}$$



$$1^a) \rightarrow (10-0)V = I' \cdot 2K + V_{BE1} + V_{BE2}$$

$$\quad \quad \quad \uparrow \quad \quad \quad \uparrow \quad \quad \quad \uparrow$$

$$\quad \quad \quad (\beta I_{B2} + I_{B1}) \quad \quad \quad 0.65V \quad \quad \quad 0.65V$$

$$10 - 1.3V = 100 I_{B2} + 2 I_{B1}$$

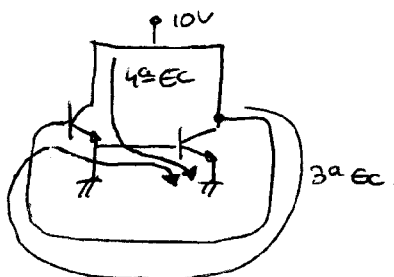
$$2^a) \quad V_{BE2} = 0.65V = I'' \cdot 3K = [(\beta + 1) I_{B1} - I_{B2}] \cdot 3K$$

SISTEMA DE ECUACIONES

CON 2 INCOGNITAS

$$\begin{cases} I_{B1} = 0.006mA \\ I_{B2} = 0.087mA \end{cases}$$

$$\rightarrow \text{SE CALCULAN } I' = 4.35mA \\ I'' = 0.2166mA$$



$$3^a) \rightarrow V_{CE2} = V_{BE1} + V_{BE2} = 0.65 + 0.65 = 1.3V \stackrel{?}{>} 0.2V$$

$$4^a) \rightarrow 10V - 0V = I_{C1} \cdot 2K + V_{CE2} + V_{BE2}$$

$$\quad \quad \quad \downarrow \quad \quad \quad \downarrow$$

$$\quad \quad \quad (\beta I_{B1}) = 0.2975mA$$

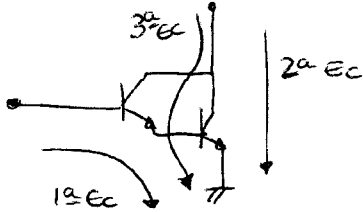
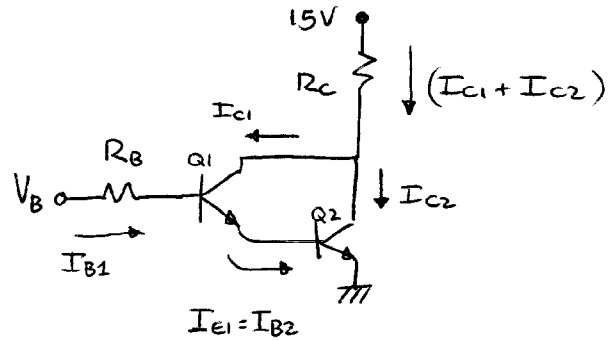
$$V_{CE1} = 8.76V \stackrel{?}{>} 0.2V$$

PUNTOS DE OPERACION

$$\begin{matrix} I_{C1} = 1.25mA & V_{CE1} = 8.76V \\ I_{C2} = 4.35mA & V_{CE2} = 1.3V \end{matrix}$$

Q1 ZAD
Q2 ZAD

PLANTEAR LAS ECUACIONES NECESARIAS PARA RESOLVER. EL CIRCUITO CON LOS TRANSISTORES EN ZONA ACTIVA DIRECTA



$$1^a) \rightarrow V_B = I_{B1} \cdot R_B + V_{BE1} + V_{BE2}$$

$$2^a) \rightarrow 15V = (I_{C1} + I_{C2}) \cdot R_C + V_{CE2}$$

$$3^a) \rightarrow 15V = (I_{C1} + I_{C2}) \cdot R_C + V_{CE1} + V_{BE2}$$

Si Q1 y Q2 en ZAD \Rightarrow

$$V_{BE1} = 0.65V$$

$$V_{BE2} = 0.65V \quad \text{CON LA 1a}$$

ECUACION SE CALCULA I_{B1} ,

$$I_{C1} = \beta_1 \cdot I_{B1} \quad (Q1 \text{ en ZAD})$$

$$I_{E1} = I_{C1} + I_{B1} = (\beta_1 + 1) I_{B1}$$

COMO $I_{B2} = I_{E1}$, y Q2 en

ZAD $\Rightarrow I_{C2} = \beta_2 \cdot I_{B2}$, Y

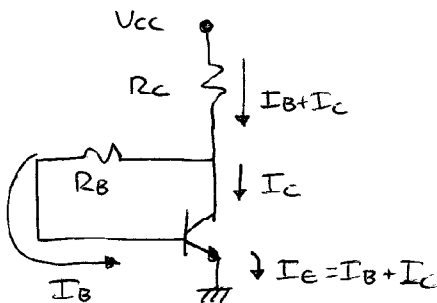
POR TANTO PUEDO CALCULAR

V_{CE2} (de la 2a Ec) y V_{CE1}

(de la 3a Ec).

DISEÑO: ELEGIR R_B y R_C para que.

un BC109B TENGA $I_C = 2mA$, $V_{CE} = 7V$



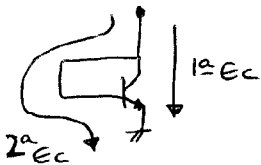
► ES UN PUNTO DE OPERACION de ZAD ($V_{CE} > 0.2V$)

\Downarrow

$$I_C = \beta I_B$$

► BUSCO EN LAS ESPECIFICACIONES DEL BC109B

$$\text{y para } \begin{bmatrix} I_C = 2mA \\ V_{CE} = 7V \end{bmatrix} \Rightarrow \begin{matrix} V_{BE} \approx 0.62V \\ \beta = 290 \Rightarrow I_B = \frac{I_C}{\beta} \end{matrix}$$



$$1^a) \rightarrow V_{CC} = (I_B + I_C) R_C + V_{CE}$$

$$\beta I_B$$

$$2^a) \rightarrow V_{CC} = (I_B + I_C) \cdot R_C + I_B R_B + V_{BE}$$

► TENGO 2 ECUACIONES

Y 3 INCOGNITAS

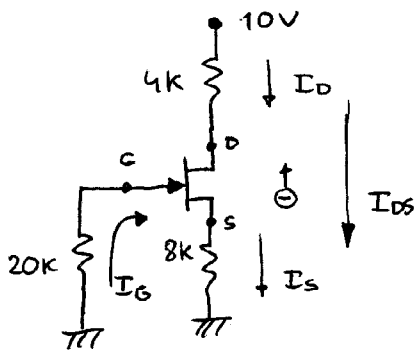
(V_{CC} , R_B , R_C) \Rightarrow

PUEDO ESCOGER $V_{CC} = 10V$.

► de la 1a Ec, con $V_{CC} = 10V \rightarrow R_C = 1'495K$

► de la 2a Ec, con $V_{CC} = 10V$ y $R_C = 1'495K \rightarrow R_B = 925K$

CALCULAR PUNTO de OPERACION



$$I_{DSS} = 1\text{mA}$$

$$V_p = 4\text{V}$$

$$\left(\begin{array}{l} \text{EN JFET SIEMPRE:} \\ I_G = \emptyset \\ I_D = I_S = I_{DS} \end{array} \right)$$

▷ UN JFET EN:

- CORTE NO CONDUCE, ES COMO SI NO HUBIERA NADA
- ZONA LINEAL FUNCIONA COMO UNA RESISTENCIA VARIABLE CONTROLADA POR V_{GS}
- SATURACION PUEDE AMPLIFICAR SEÑALES

SUPONEMOS JFET EN SATURACION

$$I_{DS} = I_{DSS} \left(1 - \frac{V_{GS}}{(-V_p)} \right)^2$$

SE COMPRUEBA SI ESTÁ EN SATURACION CON

$$\downarrow \text{¿ } V_{GS} \leq -V_p? \xrightarrow{\text{si}} \text{CORTE}$$

$$\downarrow \text{NO}$$

$$\downarrow \text{¿ } V_{GS} - V_{DS} = V_{GD} \leq -V_p? \xrightarrow{\text{si}} \text{SAT.}$$

$$\downarrow \text{LINEAL.}$$

1ª OPCION $V_{GS} = -8\text{V}$, $I_{DS} = 1\text{mA}$

$$\downarrow \text{¿ } V_{GS} = -8\text{V} \leq -V_p = -4\text{V}? \xrightarrow{\text{si}} \text{CORTE}$$

¡CONTRADICCION! HABIAMOS SUPUESTO AL JFET EN SATURACION. PARECE QUE LA 2ª OPCION ES LA SOLUCION CORRECTA. PASO A CALCULAR V_{DS} CON EC de RAMA:

$$(10\text{V} - 0) = I_{DS} \cdot 4\text{K} + V_{DS} + 8\text{K} \cdot I_{DS}$$

$$\Rightarrow V_{DS} = 7\text{V}$$

$$\downarrow \text{¿ } V_{GS} = -2\text{V} \leq -V_p?$$

$$\downarrow \text{NO}$$

$$\downarrow \text{¿ } V_{GS} - V_{DS} = -2 - (7\text{V}) = -9\text{V} \leq -V_p? \xrightarrow{\text{si}} \text{SATURACION}$$

$$I_G = \emptyset \Rightarrow V_G = (-I_G) \cdot 20\text{K} = \emptyset$$

$$V_S = I_{DS} \cdot 8\text{K}$$

$$V_{GS} = V_G - V_S = -I_{DS} \cdot 8\text{K}$$

$$\text{COMO } I_{DS} = I_{DSS} \left(1 - \frac{V_{GS}}{-V_p} \right)^2 =$$

$$= 1 \left(1 + \frac{V_{GS}}{4} \right)^2 \quad \leftarrow I_{DS}$$

$$V_{GS} = -8 \cdot \left(1 + \frac{2V_{GS}}{4} + \frac{V_{GS}^2}{16} \right)$$

$$V_{GS}^2 + 8V_{GS} + 2V_{GS} + 16 = 0$$

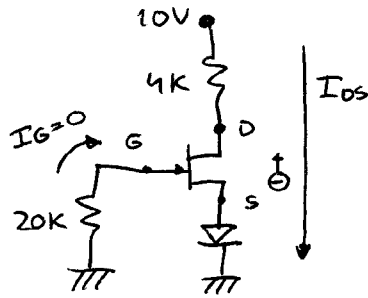
$$V_{GS} = \begin{cases} -8\text{V} \\ -2\text{V} \end{cases} \quad \begin{array}{l} \text{¿CUAL ES LA} \\ \text{AUTENTICA} \\ \text{SOLUCION?} \end{array}$$

$$\text{CALCULO } I_{DS} = \begin{cases} 1\text{mA} \\ 0.25\text{mA} \end{cases}$$

COMO NO SE VE CLARAMENTE CUAL ES LA SOLUCION Y CUAL NO, ME VOY AL DIAGRAMA DE DECISIONES

P.O.	SATURACION
$V_{GS} = -2\text{V}$	$I_{DS} = 0.25\text{mA}$
$V_{DS} = 7\text{V}$	

CALCULAR EL PUNTO DE OPERACION



$$I_{DSS} = 1\text{mA}$$

$$V_p = 4\text{V}$$

$$V_g = 0.6\text{V}$$

(SIEMPRE $I_G = 0$)

SUPONGO JFET en SATURACION y DIODO en ON

$$I_{D_s} = I_{DSS} \left(1 - \frac{V_{GS}}{-V_p} \right)^2$$

Y SE comprueba con:

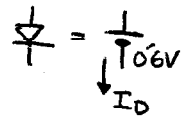
$$\text{¿ } V_{GS} \leq -V_p? \xrightarrow{\text{si}} \text{CORTE}$$

↓ NO

$$\text{¿ } V_{GS} - V_{DS} \leq -V_p? \xrightarrow{\text{si}} \text{SAT}$$

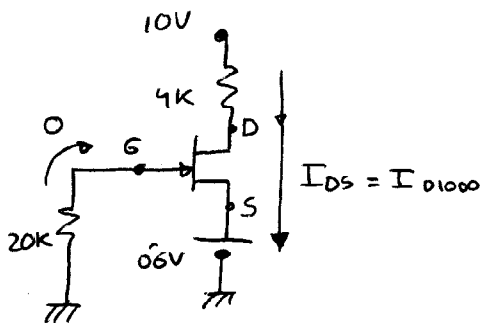
↓ NO

LINEAL.



$$I_D > 0?$$

Si DIODO está en ON:



$$\begin{cases} V_G = 0 \\ V_S = 0.6\text{V} \end{cases} \left\{ V_{GS} = V_G - V_S = -0.6\text{V} \right.$$

$$I_{D_s} = 1\text{mA} \left(1 - \frac{(-0.6\text{V})}{(-4\text{V})} \right)^2 = 0.7225\text{mA}$$

PLANTEO EC. DE RAMA PASANDO POR V_{DS}

$$(10 - 0) = I_{D_s} \cdot 4\text{K} + V_{DS} + 0.6\text{V}$$

$$V_{DS} = 6.51\text{V}$$

AHORA HAY QUE COMPROBAR SI EL JFET y EL DIODO ESTAN REALMENTE EN SATURACION Y CONDUCCION (ON)

$$I_{D1000} = I_{D_s} = 0.7225 \stackrel{?}{>} 0 \xrightarrow{\text{si}}$$

$$\text{¿ } V_{GS} = -0.6\text{V} \leq -V_p = -4\text{V}?$$

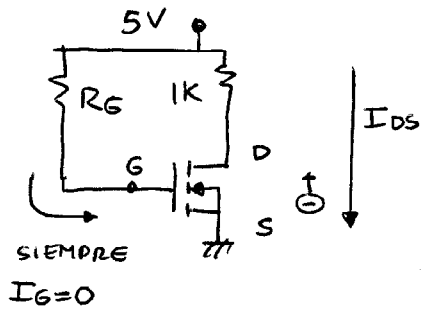
↓ NO

$$\text{¿ } V_{GS} - V_{DS} = -0.6\text{V} - 6.51 = -7.11 \leq -V_p? \xrightarrow{\text{si}}$$

JFET EN SAT.
DIODO en ON

P.O. JFET
SATURACION
$V_{GS} = -0.6\text{V}$
$I_{D_s} = 0.7225\text{mA}$
$V_{DS} = 6.51\text{V}$

CALCULAR EL PUNTO DE OPERACION DEL MOSFET



$$\begin{aligned} \rightarrow V_G &= 5V \\ V_S &= 0V \end{aligned} \left\{ \rightarrow V_{GS} = 5V \right.$$

$$I_{DS \text{ ON}} = 1 \text{ mA}$$

$$V_{GS \text{ ON}} = 4V$$

$$V_T = 2V$$

EN SATURACION:

$$I_{DS} = K \left(1 - \frac{V_{GS}}{V_T} \right)^2$$

PARA CALCULAR K USO I_{DS} Y $V_{GS \text{ ON}}$

$$1 \text{ mA} = K \left(1 - \frac{4}{2} \right)^2 \Rightarrow K = 1$$

SUPONGO MOSFET en SATURACION.

MODELO

$$I_{DS} = K \left(1 - \frac{V_{GS}}{V_T} \right)^2$$

Y SE comprueba con

$$\downarrow \text{ ¿ } V_{GS} \leq V_T? \xrightarrow{\text{si}} \text{CORTE}$$

\downarrow NO

$$\downarrow \text{ ¿ } V_{GS} - V_{DS} \leq V_T? \xrightarrow{\text{si}} \text{SAT.}$$

\downarrow
Z. LINEAL.

$$I_{DS} = K \left(1 - \frac{V_{GS}}{V_T} \right)^2 = \frac{9}{4} \text{ mA} = 2.25 \text{ mA}$$

\uparrow 1mA \uparrow 2V

PLANTEO EC DE RAMA PASANDO POR D-S:

$$(5-0) = I_{DS} \cdot 1K + V_{DS}$$

$$V_{DS} = \frac{11}{4} \text{ V} = 2.75 \text{ V}$$

HAY QUE COMPROBAR SI REALMENTE ESTA EN SATURACION

$$\downarrow \text{ ¿ } V_{GS} = 5V \leq V_T = 2V?$$

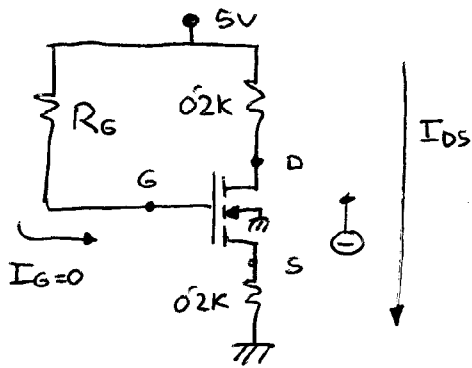
\downarrow NO

$$\downarrow \text{ ¿ } V_{GS} - V_{DS} = 5 - 2.75 \text{ V} = 2.25 \leq V_T?$$

\downarrow NO

- SABEMOS QUE NO ESTA EN CORTE, PUESTO QUE V_{GS} ES FIJO Y VALE 5V QUE SIEMPRE ES MAYOR QUE $V_T = 2V$.
- SABEMOS QUE NO ESTA EN SATURACION, PUESTO QUE CON ESA SUPOSICION DEMOSTRAMOS QUE NO ESTA EN SATURACION.
- ESTA CON TOTAL SEGURIDAD EN ZONA LINEAL. SABEMOS $V_{GS} (=5V)$ PERO NO SABEMOS I_{DS} NI V_{DS} (NECESITARIAMOS EL MODELO DEL MOSFET-N EN ZONA LINEAL).
- SOLO SE SABE QUE $V_{GS} = 5V$ Y QUE ESTA EN ZONA LINEAL u OHMICA

CALCULAR EL PUNTO DE OPERACION



$$K = 1 \text{ mA} \quad \text{para} \quad I_{DS} = K \left(1 - \frac{V_{GS}}{V_T} \right)^2$$

$$V_T = 2 \text{ V}$$

SUPONGO MOSFET en SATURACION

MODELO $I_{DS} = K \left(1 - \frac{V_{GS}}{V_T} \right)^2$

COMPROBACION ¿ $V_{GS} \leq V_T$? $\xrightarrow{\text{si}}$ CORTE

\downarrow NO

¿ $V_{GS} - V_{DS} \leq V_T$? $\xrightarrow{\text{si}}$ SAT.

\downarrow
LINEAL u
OHMICA.

① CALCULO $V_{GS} = V_G - V_S$

$$V_G = 5 \text{ V}$$

$$V_S = I_{DS} \cdot 0.2 \text{ K}$$

$$V_{GS} = (5 - 0.2 \cdot I_{DS})$$

COMO MOSFET en SATURACION

$$I_{DS} = K \left(1 - \frac{V_{GS}}{V_T} \right)^2 = 1 \left(1 - \frac{V_{GS}}{2} \right)^2 \rightarrow V_{GS}^2 + 16 V_{GS} - 96 = 0$$

$$\text{con } V_{GS} = 4.65 \text{ V} \quad I_{DS} = 1.75 \text{ mA}$$

$$V_{GS} = \begin{cases} -20.65 \text{ V} \\ 4.65 \text{ V} \end{cases}$$

¡IMPOSIBLE! LA TENSION MAXIMA ES 5V. \Rightarrow LA SOLUCION SÓLO PODRÍA SER

② PLANTEO EC de RAMA POR V_{DS}

$$(5 - 0) = I_{DS} \cdot 0.2 \text{ K} + V_{DS} + I_{DS} \cdot 0.2 \text{ K}$$

$$\Rightarrow V_{DS} = 4.3 \text{ V}$$

③ COMPROBACION

$$\text{¿ } V_{GS} = 4.65 \text{ V} \leq V_T = 2 \text{ V} ? \rightarrow$$

\downarrow NO

$$\text{¿ } V_{GS} - V_{DS} = 4.65 - 4.3 = 0.35 \leq V_T ? \xrightarrow{\text{si}} \text{SATURACION}$$

\downarrow

P.O.

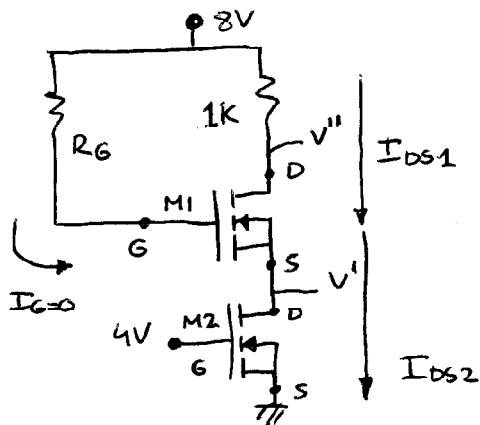
MOSFET en SATURACION

$$V_{GS} = 4.65 \text{ V}$$

$$I_{DS} = 1.75 \text{ mA}$$

$$V_{DS} = 4.3 \text{ V}$$

CALCULAR EL PUNTO DE OPERACION



$$K = 1 \text{ mA para } I_{DS} = K \left(1 - \frac{V_{GS}}{V_T} \right)^2$$

$$V_T = 2 \text{ V}$$

SUPONGO MOSFET

M1 SATURACION

M2 SATURACION

MODELO

$$I_{DS1} = K \left(1 - \frac{V_{GS1}}{V_T} \right)^2 \quad I_{DS2} = K \left(1 - \frac{V_{GS2}}{V_T} \right)^2$$

COMPROBACION

M1

M2

$$\therefore V_{GS} = 4 \text{ V} \quad 4 \text{ V} \leq V_T = 2 \text{ V} \quad ? \xrightarrow{\text{si}} \text{OFF}$$

NO

$$\therefore V_{GS} - V_{DS} = (4 - 3 = 1) (4 - 0) \leq V_T = 2 \text{ V} \quad ? \xrightarrow{\text{si}} \text{SAT,}$$

NO LINEAL

$$I_{G1} = 0$$

$$I_{G2} = 0$$

$$I_{DS1} = I_{DS2} = I_{DS}$$

M2

$$V_{GS2} = V_G - V_S = 4 \text{ V} - 0 \text{ V} = 4 \text{ V}$$

$$I_{DS} = K \left(1 - \frac{4 \text{ V}}{2 \text{ V}} \right)^2 = 1 \text{ mA}$$

1 mA 2 V

M1

$$I_{DS1} = I_{DS} = 1 \text{ mA} = K \left(1 - \frac{V_{GS1}}{V_T} \right)^2 \Rightarrow \left(1 - \frac{V_{GS1}}{V_T} \right) = \pm 1 \Rightarrow$$

$$V_{GS1} = \begin{cases} 0 \text{ V} \\ 4 \text{ V} \end{cases} \quad \text{¡IMPOSIBLE!}$$

$V_{GS1} = 0 \text{ V}$ ES IMPOSIBLE, PUES

CONTRADICE LA SUPOSICION DE QUE

M1 en SAT ($\therefore V_{GS1} = 0 \text{ V} \leq V_T = 2 \text{ V} \quad ? \xrightarrow{\text{si}} \text{CORTE}$)

\Rightarrow SOLO $V_{GS1} = 4 \text{ V}$ PODRÍA SER SOLUCION

en M1

$$\left. \begin{array}{l} V_G = 8 \text{ V} \\ V_{GS1} = 4 \text{ V} \end{array} \right\} \Rightarrow V_S = V' = 4 \text{ V}$$

\Rightarrow

en M2

$$V_{DS2} = V_D - V_S = V' - V_S = 4 \text{ V} - 0 = 4 \text{ V}$$

en M1

$$\left. \begin{array}{l} V_D = V'' \\ V_S = V' \end{array} \right\} \quad V_{DS} = V'' - V' = 7 - 4 = 3 \text{ V}$$

en 1K

$$I_{1K} = I_{DS} = 1 \text{ mA} = \frac{8 \text{ V} - V''}{1 \text{ K}} \Rightarrow V'' = 7 \text{ V}$$

LOS DOS MOSFET EN SATURACION y el P.O. es I_{DS} V_{DS} V_{GS} CALCULADOS YA.