Diodo de unión. Fundamentos. Comportamiento en régimen estático

- 1. [D]
- 2. [D] porque si Vi es menor que V el diodo NO conduce y, por tanto, la corriente es nula, como lo es la ddp en la R.
- 3. [B]

Los diodos no pueden conducir simultáneamente pues están en oposición. D2 está en sentido contrario a la corriente que podría circular por D1.

Como no hay corriente, no hay diferencia de potencial (ddp) en las resistencias y, por tanto, la tensión en el punto D es idéntica a la del generador, esto es, 10V.

Circuitos con diodos

4.

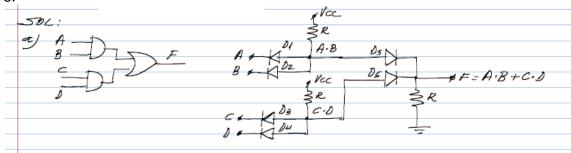
- A) El diodo conduce: $I_D = (5V-0.6V)/220\Omega = 20mA$
- Q (0.6V,20mA)
- B) El diodo está cortado, no hay corriente ni ddp en la R
- Q (-5V,0mA)

5. [B]

Si Vi <
$$-0.7$$
V D2 conduce y la tensión de salida Vo = 0 - 0.7 V = -0.7 V Si Vi > $+5.7$ V D1 conduce y la tensión de salida Vo = $5 + 0.7$ V = $+5.7$ V

- 6. D1 ON; D2 OFF; La corriente (instantánea) es de 20A; V_G = 5.7V
- 7. [A] El diodo de arriba conduce (la tensión de salida V_S es 0.7V) y el de abajo NO.





- b1. $V_F = 0V$; F = 0
- b2. $V_F = V_{co}/2$; $F = \frac{1}{2}$
- b3. $V_F = 2V_{co}/3$; F = 1
- 9. [D]

Ve = 2 V, entonces D1 OFF ya que +2V < +7V y D2 OFF ya que -3V < +2V, por lo tanto no hay corriente ni ddp en la R y Vs = 2V

10. [B] En este caso, aunque los diodos no conducen, hay corriente a través de las resistencias de 5k que, en realidad, forman un divisor resistivo con caídas de potencial idénticas, por ser de igual valor las resistencias (Primer parcial 2015).

11. [A]

Tipos especiales de diodos

- 12. [B] Para asegurar que el LED brille de forma adecuada.
- 13. [C]
- 14. [D] Para asegurar que el LED brille de forma adecuada.
- 15. [C]

16.
$$I_{LED} = \frac{Vcc - V_{OL} - V\gamma}{R} = \frac{5V - 0.5V - 1.5V}{R} = 10\text{mA}$$

$$R = \frac{5V - 0.5V - 1.5V}{10\text{mA}} = 0.3\text{k}$$

$$Vcc=5 \text{ V (TTL)}$$

$$V\gamma=1.5 \text{ V}$$

$$I_{LED}=1$$

- 17. [C]; $I_{LED} = 12.749 \text{ mA}$ (considerando la que circula por la resistencia de 1M)
- 18. [A]; El primer subcircuito actúa como una puerta AND de dos entradas y el segundo subcircuito como un inversor.
- 19. [B]; Con entradas a nivel alto, los diodos D1 y D2 están en OFF, esto permite la conducción de D3, cuya corriente satura el transistor bipolar T (según el diseño), que supone una salida F a nivel bajo (Primer parcial 2015).

Transistor Bipolar. Fundamentos. Curvas características. Recta de carga

- 20. [C]
- 21. [C]
- 22. [C]

La ecuación de la recta de carga es: $V_{CC} = R_2 * I_C + V_{CE}$ (1)

Despejando se tiene: $I_C = Vcc/R_2 - V_{CE}/R_2$

De los puntos de corte con los ejes podemos obtener información del circuito:

Si
$$I_C = 0$$
 entonces $V_{CE} = V_{CC} = 7V$

Si
$$V_{CE} = 0$$
 entonces $I_C = V_{CC}/R_C = 1.75$ mA entonces $R_2 = 4$ k

Como el punto Q queda en el centro de la recta de carga, esto significa que el transistor está trabajando en la región activa (en saturación $V_{\text{CE}} = 0.2 \text{V}$). Observando que el punto Q se encuentra sobre la curva de $I_{\text{B}} = 0.005 \text{mA}$, podemos obtener la corriente de colector:

$$I_C = \beta^* I_B = 100^* 0.005 \text{mA} = 0.5 \text{mA}$$

Despejando la V_{CE} en la ecuación de la recta de carga (1), se obtiene:

$$V_{CE} = V_{CC} - R_2 I_C = 7V - 4k 0.5mA = 5V$$

- 23. [A]
- 24. [A]
- 25. [B]

Transistor Bipolar. Regiones de funcionamiento

- 26. [D]
- 27. [D]
- 28. [B]
- 29. [D] (Primer parcial 2015).
- 30.

[A] Para **Vi = 0.7V**

De la malla de entrada se tiene: $I_B = (0.7V-0.7V)/50k = 0$

Por tanto, el transistor está en CORTE.

[B] Para **Vi = 4V**

De la malla de entrada se tiene: $I_B = (4V-0.7V)/50k = 0.066mA$

Si suponemos que el transistor conduce en la zona activa, se tiene:

$$I_C = \beta^* I_B = 100^* 0.066 \text{mA} = 6.6 \text{mA}$$

A partir de la ecuación de la malla de salida podemos calcular la tensión colectoremisor:

$$V_{CE} = V_{CC} - R_1 I_C = 10V - 1k 6.6mA = 3.4V$$
 (> 0.2V, la $V_{CE SAT}$)

Por tanto, hemos comprobado que el transistor se encuentra en la zona ACTIVA.

[C] Para Vi = 6.7V

De la malla de entrada se tiene: $I_B = (6.7V-0.7V)/50k = 0.12mA$

De nuevo, suponiendo que el transistor conduce en la zona activa, se tiene:

$$I_C = \beta^* I_B = 100^* 0.12 \text{mA} = 12 \text{mA}$$

A partir de la ecuación de la malla de salida podemos calcular la tensión colectoremisor: $V_{CE} = V_{CC} - R_1^*I_C = 10V - 1k^*12mA = -2V$ (que no cumple > 0.2V de $V_{CE\ SAT}$) Por tanto, el transistor no se encuentra en la zona activa y sí en **SATURACIÓN**.

31.
$$R_C = 0.68k\Omega$$

32. [A]

De la malla de entrada se tiene: $I_B = (5V-0.7V)/10k = 0.43mA$

Si el transistor está saturado se cumplirá que:

$$I_C \le \beta^* I_B = 50^* 0.43 \text{mA} = 21.5 \text{mA}$$

A partir de la ecuación de la malla de salida podemos expresar la tensión de salida:

$$Vo = 0.2V = V_{CC} - R_C*I_C = 12V - R_C*21.5mA$$

De donde, despejando Rc se tiene:

$$R_C > = (12V - 0.2V)/21.5 \text{mA} = 0.549 \text{k} = 549\Omega$$

34. Punto de trabajo: $V_{CEQ} = 5,6V; I_{CQ} = 8,5mA$

 $I_B = 0.28 \text{mA}$; $I_E = 8.8 \text{mA}$

La potencia eléctrica disipada por la fuente de alimentación de 10V = 85mW La potencia eléctrica disipada por la resistencia de emisor = 38,72mW

Transistor Bipolar. Conmutación. Puertas lógicas elementales

35. [C]

36. [B] (Primer parcial 2015).

37.

 $V_{iOFF} = 0.7V$ ya que para esta tensión de entrada la $I_B = 0$

Para calcular la tensión de entrada a partir de la cual el transistor se satura, se han de cumplir dos condiciones:

a) $Vo = V_{CE SAT} = 0.2V = V_{CC} - R_C*I_C = 10V - 10k*I_C$

de donde despejando I_C se tiene:

$$I_C = (10V - 0.2V)/10k = 0.98mA$$

b) En el límite, $I_C = \beta^*I_B$ por tanto $I_B = I_C/\beta = 0.98$ mA/50 = 0.0196mA

$$V_{iSAT} = 0V + V_{BE ON} + R_B I_B = 0.7V + 100k 0.0196mA = 2.66V$$

38. [D]

39. [C]

Para Vi = 0V el transistor está cortado y Vo = Vcc = 5V

Para Vi = 2V calculamos la corriente de base:

$$I_B = (2V-0.7V)/100k = 0.013mA$$

Curso 2015-16

T1 – Soluciones a los Ejercicios Propuestos

Si el transistor estuviera trabajando en la zona activa se cumpliría:

$$I_C = \beta^* I_B = 100^* 0.013 \text{mA} = 1.3 \text{mA}$$

Y la tensión de salida la podríamos calcular como:

$$Vo = V_{CC} - R_C^*I_C = 5V - 10k^*1.3mA = -8V$$
 (que no cumple > 0.2V de $V_{CE SAT}$)

Por tanto, el transistor está saturado y la salida es Vo = V_{CE SAT} = 0.2V

40.

Α	В	T1	T2	F	V _F (Volts)
0	0	OFF	OFF	1	5
0	1	OFF	SAT	0	0,2
1	0	SAT	OFF	0	0,2
1	1	SAT	SAT	0	0,2

Puerta NOR

Tensiones de entrada límite para conmutación:

 $V_{iOFF} = 0.6V$

V_{iSAT} = 2,52V (cuando sólo uno de los transistores está saturado)

V_{iSAT} = 1,56V (si los dos transistores están saturados)

41.

Α	В	D1	D2	D3	Т	F	V_{C}	V_D	V _F (Volts)	I_{2k} (mA)	I_{C}
							(Volts)	(Volts)			(mA)
0	0	ON	ON	OFF	OFF	1	0,7		5	2,15	0
0	1	ON	OFF	OFF	OFF	1	0,7		5	2,15	0
1	0	OFF	ON	OFF	OFF	1	0,7		5	2,15	0
1	1	OFF	OFF	ON	SAT	0	1,4	0,7	0,2	1,8	2,4

Puerta NAND

42.

Considerando que el nivel bajo se corresponde con una tensión de 0.2V, tal y como se obtuvo en el ejercicio 33.

La corriente a nivel bajo es $I_{IL}=2,05mA$ (saliente) La corriente por una entrada, a nivel alto es $I_{IH}=40\mu A$ (entrante)

La tensión de salida de la puerta, a nivel alto, dependerá de la carga conectada:

$$V_F = Vcc - 2k^*n^*I_{IH}$$

siendo "n" el número de entradas similares conectadas a la salida.