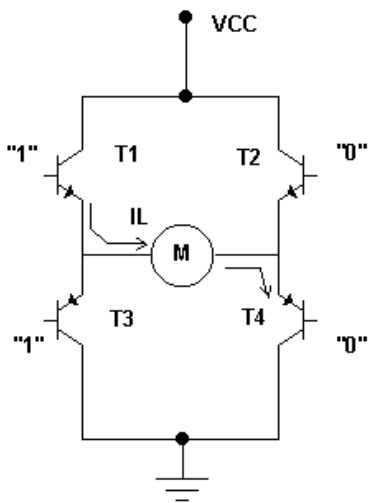


Puente H (con transistores NPN y PNP)



En este caso el puente H consta de transistores NPN y PNP (par complementario).  
 Notar que si colocamos "1" en las bases de T1 T3 y "0" en T2 T4, se establece un sentido de circulación de corriente  $I_L$  como la indicada en la figura. Mientras que si colocamos "0" en las bases de T1 T3 y "1" en T2 T4, se establece un sentido de circulación de corriente  $I_L$  contrario. Nuevamente podemos controlar el sentido de giro del motor M.  
 Típicamente  $T1=T2$  y  $T3=T4$ . Ej: TIP41 y TIP42

$V_L$  (tensión de trabajo del motor) e  $I_L$  son datos.

Para lograr nuestro objetivo elegiremos un motor cuya  $V_L$  sea inferior a  $V_{CC}$ , por lo tanto los TBJ podrán trabajar en la zona activa, y en ellos caerá la diferencia de tensiones entre  $V_{CC}$  y  $V_L$ .

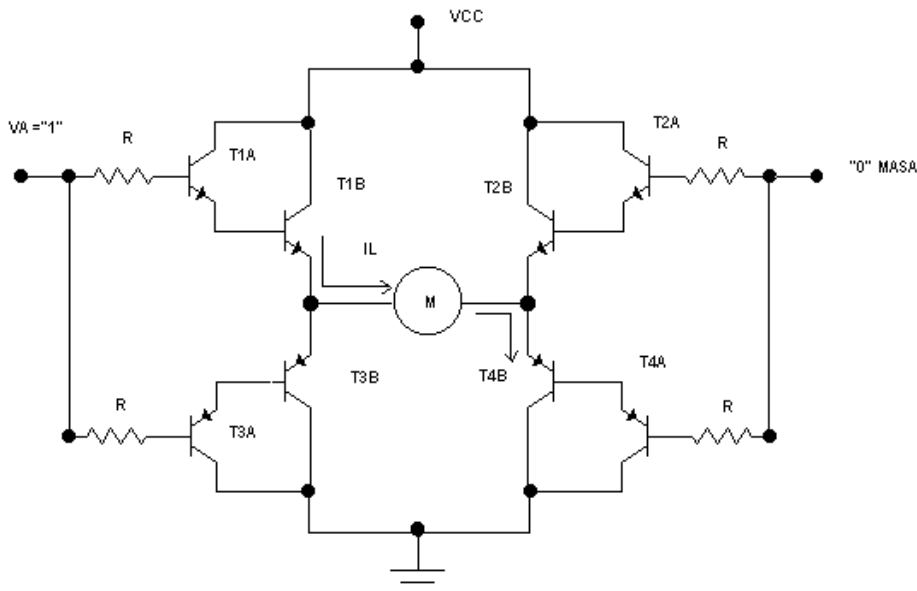
Preferentemente convendrá que la  $V_{CE}$  y  $V_{EC}$  de los TBJ sean lo más bajas posibles, asegurando de este modo la menor disipación de potencia.

(Recuerde que  $P_T = I_C \cdot V_{CE}$ ). Sería ideal que trabajen en saturación.

Como los "1" y "0" los deberá asignar un circuito digital seguramente tendremos que agregar transistores adicionales al circuito para manejar las corrientes de bases de los T1-T2-T3-T4.

Una solución sería la siguiente:

En el caso de la figura analizaremos el sentido de  $I_L$  indicado.



Los TA y TB conforman un par Darlington, el HFE equivalente es aproximadamente el producto de los HFES. Las bases de los TA requieren corrientes que son posibles de entregar por circuitos digitales como compuertas o puertos.

Este agregado de transistores también es una solución para el caso de que los TBJ sean todos NPN como el caso analizado al principio del apunte.

Si circulamos (aplicando la ley de Kirchhoff de mallas), quedará la siguiente expresión:

$$V_A - I_{B1A} \cdot R_{B1} - V_{BE1A} - V_{BE1B} - I_L \cdot R_L - V_{EB4B} - V_{EB4A} - I_{B4A} \cdot R_{B4} = 0$$

Consideramos por las simetrías de la configuración, que las corrientes de base de los TBJA son iguales ( $I_B$ ) lo mismo que las  $R_B$  ( $R$ ).

También para simplificar consideramos que el motor se comporta como una resistencia  $R_L = V_L / I_L$ .

$$V_A - I_B \cdot R - V_{BE1A} - V_{BE1B} - I_L \cdot R_L - V_{EB4B} - V_{EB4A} - I_B \cdot R = 0$$

Como  $V_{EB} = V_{BE} = 0.7 \text{ V}$  (Los TBJ son de silicio)

$$V_A - 2 \cdot I_B \cdot R - 2.8 \text{ v} - I_L \cdot R_L = 0 \quad (1)$$

$$VA - 2.8v - IL*RL = 2*IB.R \quad \rightarrow \quad R = \frac{VA - 2.8v - IL*RL}{2*IB}$$

Pero también se cumple por estar en zona activa todos los TBJ:

$$IB = (IL / (HFE_B + 1)) / (HFE_A + 1)$$

$$R = \frac{VA - 2.8v - IL*RL}{2*IB}$$

De esta forma tenemos un valor para las resistencias de base, deberá **normalizarse** y recalcular corrientes y tensiones para demostrar que satisfacen lo pedido.

Lo hacemos:

De (1)

$$VA - 2*IB.R - 2.8v - IL*RL = 0 \quad \rightarrow \quad IB = \frac{VA - 2.8v - IL*RL}{2*R}$$

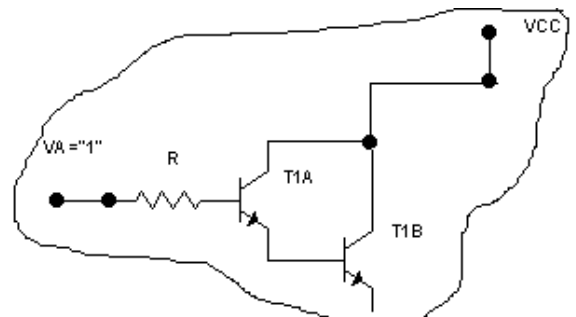
Y por lo tanto:  $IL = IB*(HFE_A+1)*(HFE_B+1)$

De circular por la malla correspondiente:

$$+VA - IB*R - V_{BE1A} - V_{BE1B} + V_{CE1B} - V_{CC} = 0$$

Despejamos

$$V_{CE1B} = V_{CC} - VA + IB*R + V_{BE1A} + V_{BE1B}$$

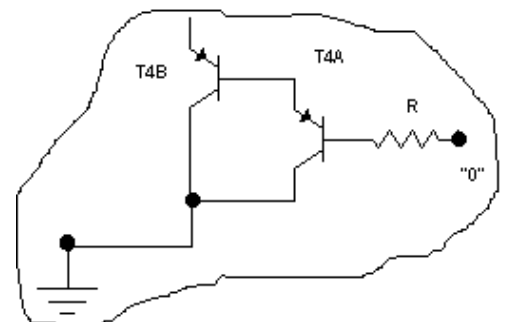


Del mismo modo podemos circular por la malla correspondiente:

$$+IB*R + V_{EB4A} + V_{EB4B} - V_{EC4B} = 0$$

Despejamos

$$V_{EC4B} = IB*R + V_{EB4A} + V_{EB4B}$$



Por lo cual podemos verificar las condiciones pedidas.

NOTA: Por cuestiones de simplificación hemos reemplazado al motor por una RL. Pero téngase en cuenta que cualquier variación en IL o VL provocara una variación de RL. Tampoco tuvimos en cuenta las características inductivas del motor.

Los TA podrían ser del tipo BC548 y BC558, mientras que los TB TIP41 y TIP42, pero recuerde que no son los únicos que existen.

El análisis para la circulación contraria de IL sería de manera similar al planteado.