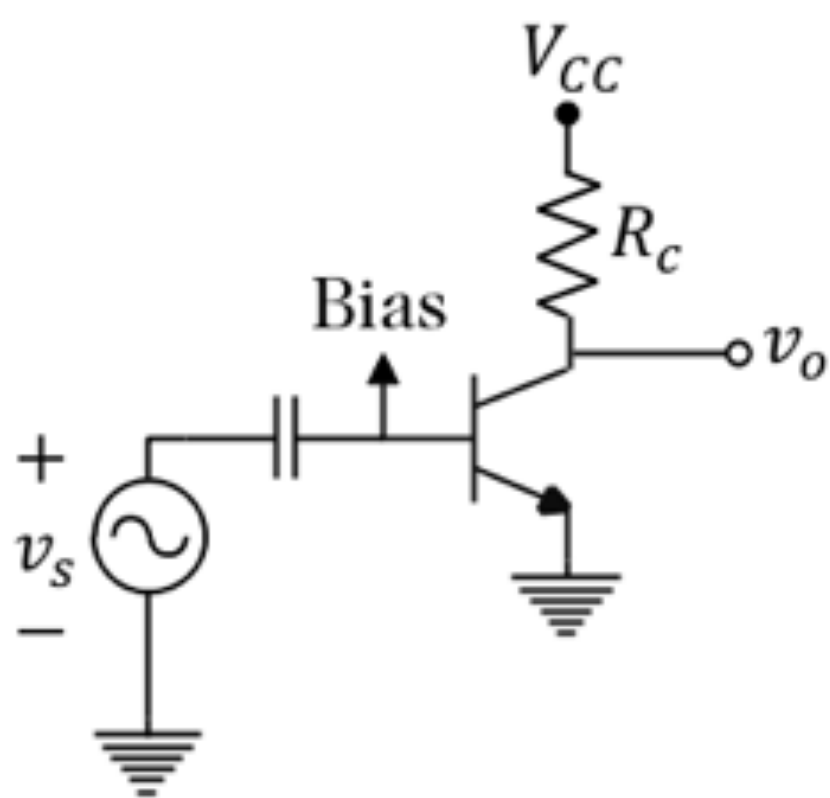


الکترونیک ۲

منابع جریان، آئینه جریان، بار فعال

ارائه دهنده: حسین کرمی طاهری

نیاز به منبع جریان



$$A_v = \frac{v_o}{v_s} = -g_m(R_c || r_o) \quad g_m = \frac{I_{cQ}}{V_T}, r_o = \frac{V_A}{I_{cQ}}$$

• افزایش I_{cQ} برای افزایش g_m باعث کاهش r_o و افزایش افت پتانسل روی مقاومت R_c می گردد.

• ماکزیمم مقدار اندازه بهره برابر است با $\frac{V_A}{V_T}$ مشروط بی نهایت بودن R_c

• در حوزه DC مقاومت R_c جهت بایاس ترانزیستور در ناحیه فعال باید محدود باشد

• استفاده از سلف به صورت سری با R_c جهت حذف R_c در حوزه ac

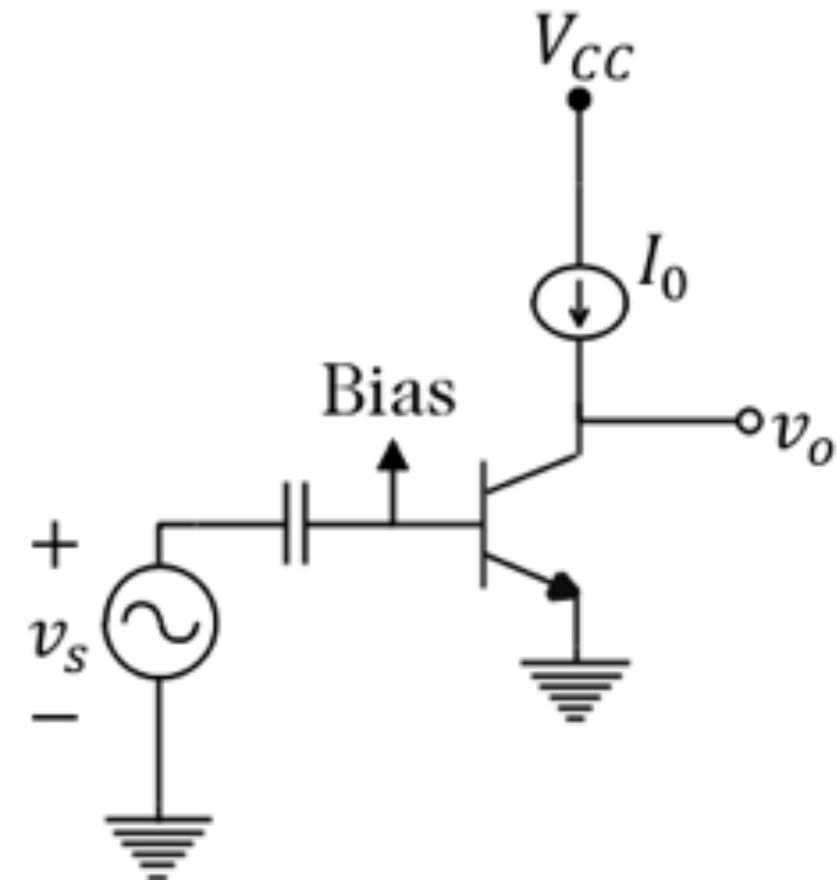
• معایت استفاده از سلف

• استفاده از خازن؟

استفاده از منابع جریان

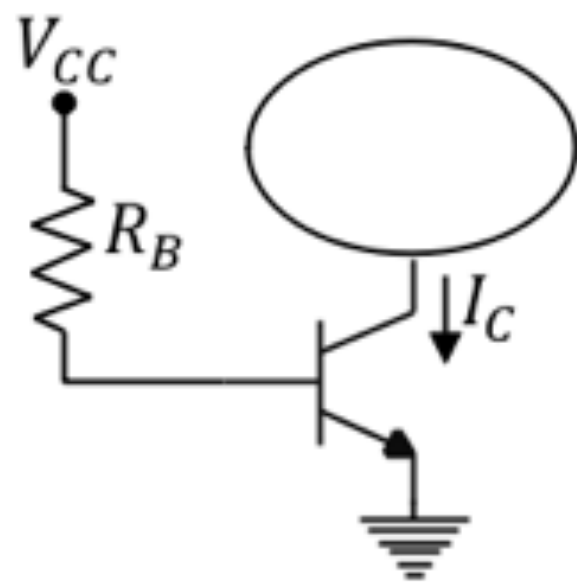
• ساده ترین منبع جریان؟

• ترانزیستورهای دو قطبی به عنوان منابع جریان:

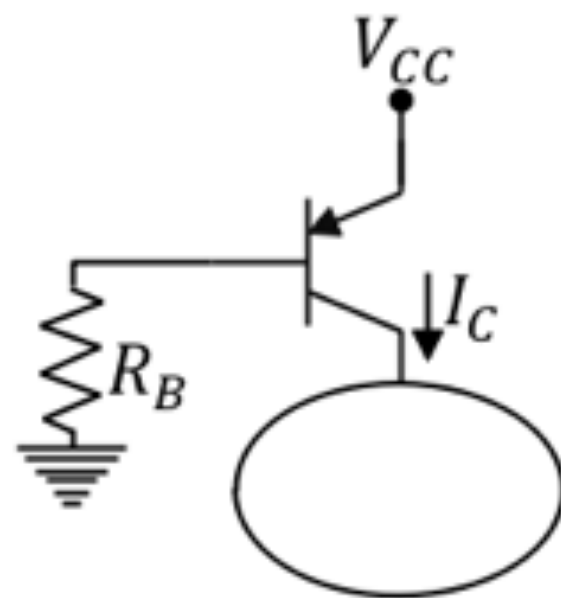


مشروط به فعال بودن $I_C = \beta \frac{V_{CC} - V_{BE,on}}{R_B}$

- معایب:**
- ۱- جریان وابسته به پارامتر ناپایدار β
 - ۲- مقاومت درونی حوزه ac محدود به r_o
 - ۳- جریان وابسته ولتاژ تغذیه
 - ۴- جریان وابسته به دما

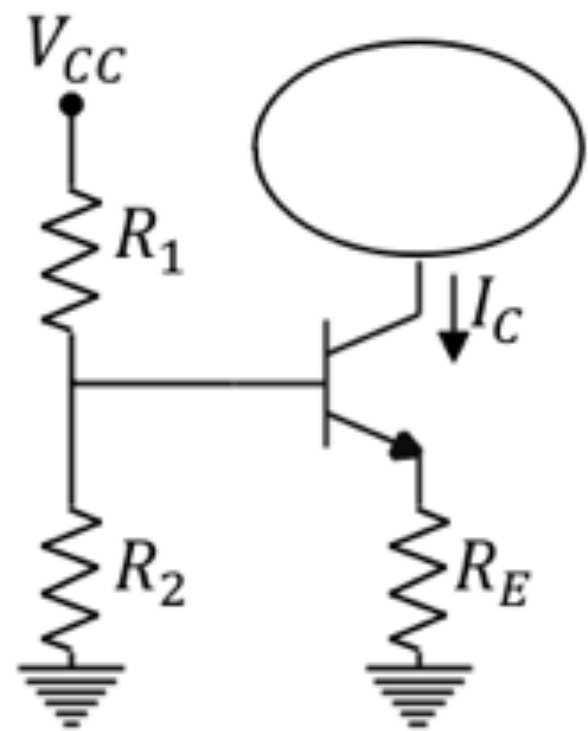


منبع جریان گیر



منبع جریان ده

رفع عیب ۱ و ۲



$$V_{th} = V_{CC} \frac{R_1}{R_1 + R_2}, R_{th} = R_1 || R_2$$

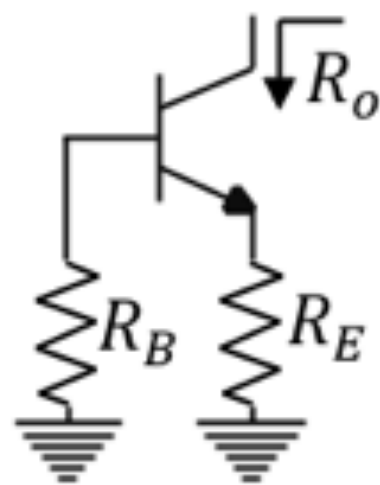
$$I_C = \alpha \frac{V_{th} - V_{BE,on}}{R_E + \frac{R_{th}}{\beta + 1}}$$

اگر $R_E \gg \frac{R_{th}}{\beta + 1}$ جریان به صورت جزئی تابعی از β خواهد بود

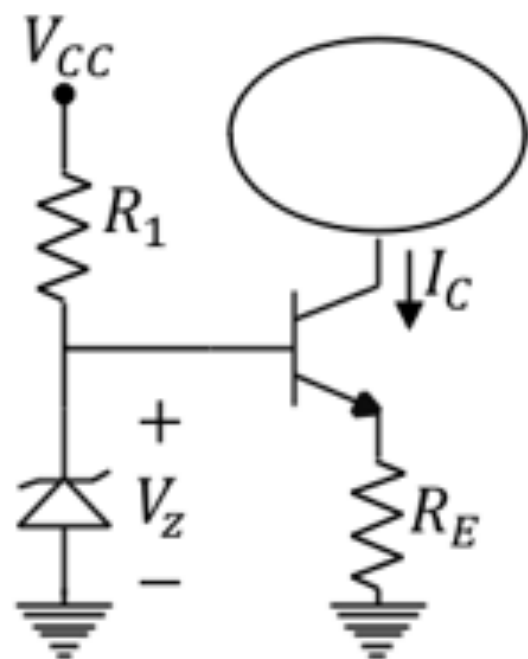
$$R_o = [1 + g_m (R_E || r_\pi)] r_o + R_E || r_\pi$$

$$\text{if } R_E \gg r_\pi \Rightarrow R_o \approx \beta r_o$$

تمرین

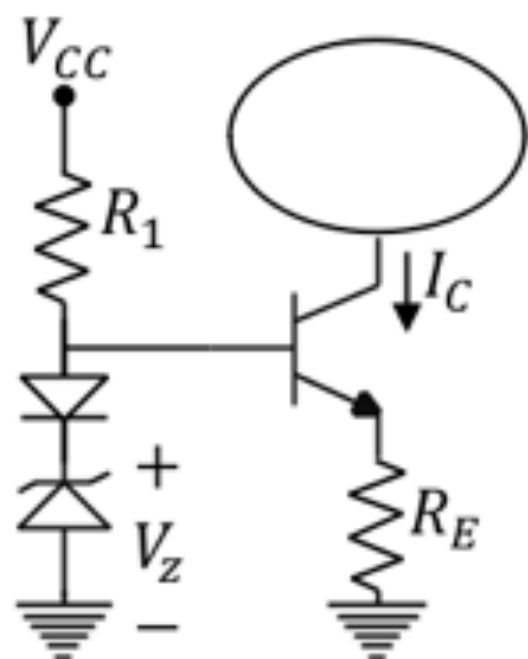


رفع عیب ۳ و ۴



$$I_C = \alpha \frac{V_Z - V_{BE,on}}{R_E}$$

$$R_o \approx [1 + g_m(R_E || r_\pi)]r_o + R_E || r_\pi$$



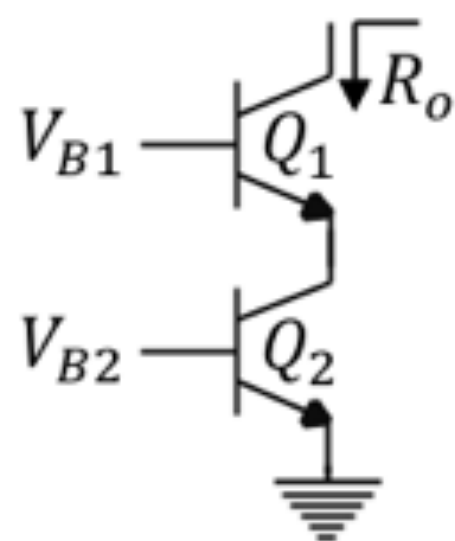
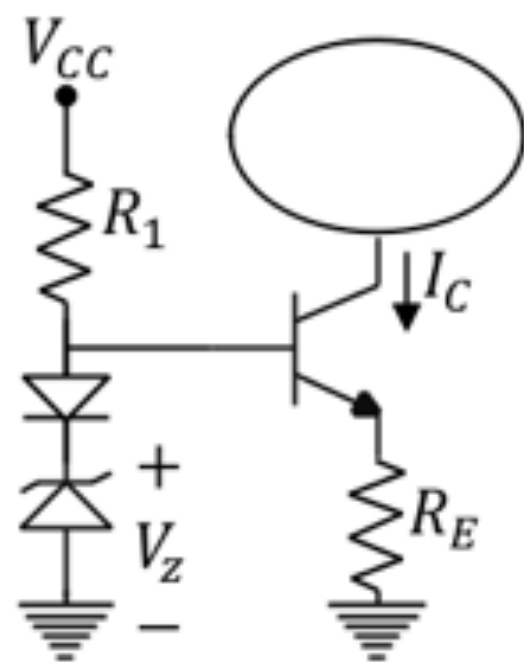
$$I_C = \alpha \frac{V_Z + V_{D,on} - V_{BE,on}}{R_E}$$

$$R_o \approx [1 + g_m(R_E || r_\pi)]r_o + R_E || r_\pi$$

استفاده از بیش از یک دیود

طبقه Cascode (آبشاری)

مشکل استفاده از مقاومت امیتر: افت پتانسیل و کاهش سوئینگ



$$R_o = [1 + g_{m1}(r_{o2} || r_{\pi1})]r_{o1} + r_{o2} || r_{\pi1}$$

مثال:

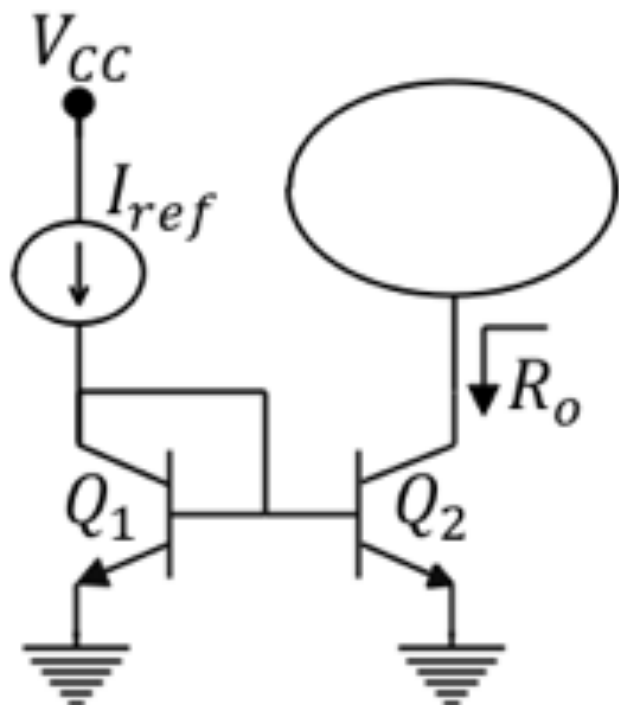
$$\text{if } I_C = 1\text{mA}, \beta = 100, V_A = 5\text{V} \Rightarrow$$

$$r_o = 5\text{k}\Omega$$

$$R_o = 330\text{k}\Omega$$

آئینه جریان

مشروط به قرار گرفتن ترانزیستور در ناحیه فعال



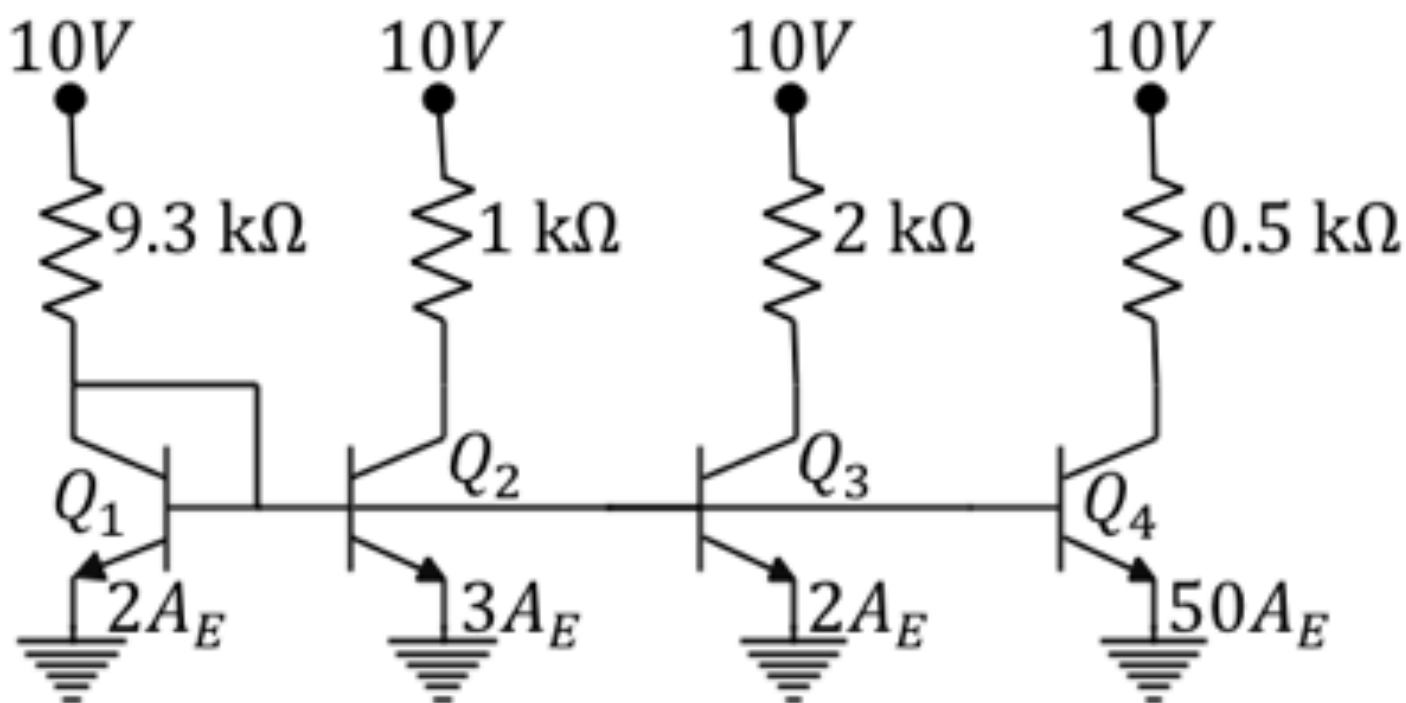
$$\begin{aligned} I_{c1} &= I_{s1} \left(e^{\frac{qV_{BE1}}{KT}} - 1 \right) \\ I_{c2} &= I_{s2} \left(e^{\frac{qV_{BE1}}{KT}} - 1 \right) \end{aligned} \quad \longrightarrow \quad \begin{aligned} \frac{I_{c1}}{I_{c2}} &= \frac{I_{s1}}{I_{s2}} \quad , \quad \frac{I_{B1}}{I_{B2}} = \frac{\beta_2 I_{s1}}{\beta_1 I_{s2}} \end{aligned}$$

$$I_{ref} = I_{c1} + I_{B1} + I_{B2} \Rightarrow I_{c1} = \frac{I_{ref}}{1 + \frac{1}{\beta_1} + \frac{I_{s2}}{\beta_2 I_{s1}}}, \quad I_{c2} = \frac{I_{s2}}{I_{s1}} \frac{I_{ref}}{1 + \frac{1}{\beta_1} + \frac{I_{s2}}{\beta_2 I_{s1}}}$$

$$\text{if } \beta \gg 1 \Rightarrow I_{c1} = I_{ref}, \quad I_{c2} = \frac{I_{s2}}{I_{s1}} I_{ref}$$

نکته: هم ترم ac و هم ترم DC آئینه می شوند

مثال



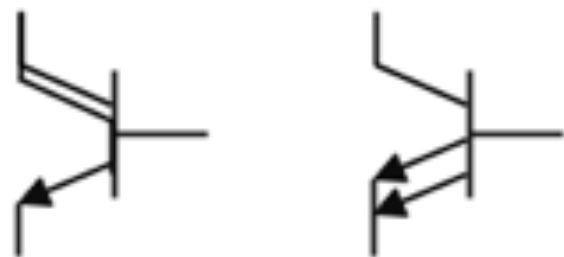
$$I_{c1} = I_{ref} = \frac{10 - 0.7}{9.3} = 1\text{mA}$$

$$I_{c2} = \frac{3A_E}{2A_E} I_{ref} = 1.5\text{mA}$$

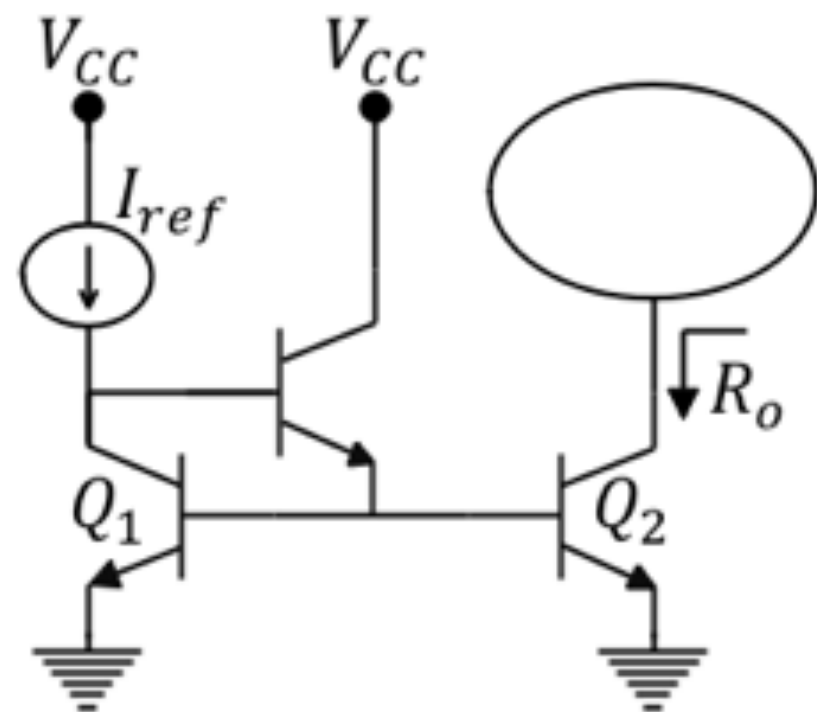
$$I_{c3} = \frac{2A_E}{2A_E} I_{ref} = 1\text{mA}$$

$$I_{c4} = \frac{10 - 0.2}{0.5} = 19.6\text{mA}$$

نکته: در برخی مراجع متفاوت بودن جریان اشباع معکوس ترانزیستورها با تعداد پایه متفاوت امپدانس یا کالکتور ترانزیستورها نمایش داده می شود.



کاهش تاثیر جریان بیس ها



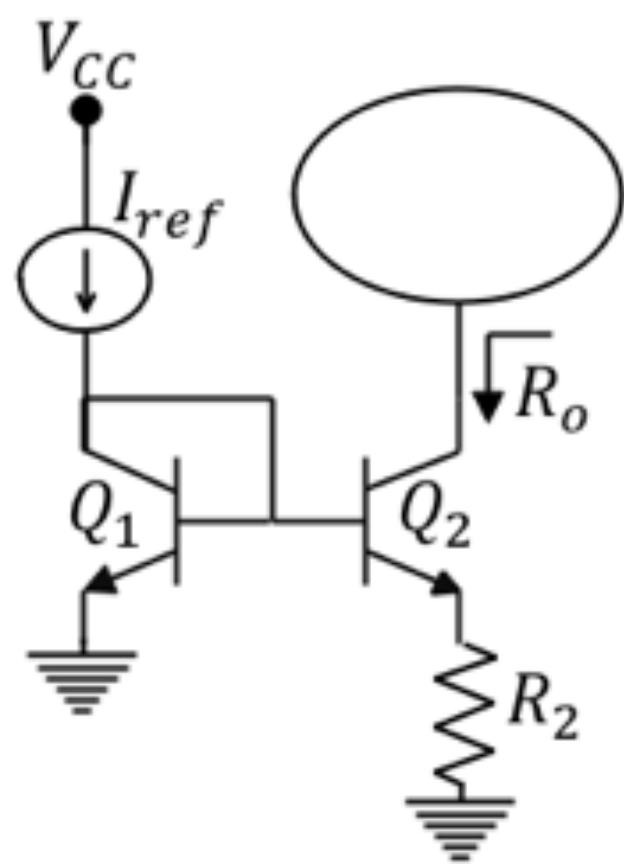
$$I_{c1} = \frac{I_{ref}}{1 + \frac{2}{\beta(\beta + 1)}}$$

$$I_{c1} = \frac{I_{s2}}{I_{s1}} \frac{I_{ref}}{1 + \frac{2}{\beta(\beta + 1)}}$$

عیب: مقاومت درونی محدود به r_o

منبع جریان ویدلر

مزیت: افزایش مقاومت درونی
عیب: تنها جریان های کوچک



$$V_{BE1} - V_{BE2} - R_2 I_{c2} = 0$$

$$V_T \ln \frac{I_{c1}}{I_{s1}} - V_T \ln \frac{I_{c2}}{I_{s2}} - R_2 I_{c2} = 0$$

$$\text{if } I_{s1} = I_{s2} \Rightarrow R_2 I_{c2} = V_T \ln \frac{I_{c1}}{I_{c2}}$$

$$V_{BE1} + R_1 I_{c1} = V_{BE2} + R_2 I_{c2}$$

$$I_{c2} = \frac{R_1}{R_2} I_{ref}$$

با فرض α نزدیک به یک برای ترانزیستورها
و چشم پوشی از اختلاف V_{BE} ها

