

بِسْمِ اللَّهِ الرَّحْمَنِ الرَّحِيمِ



وزارت علوم، تحقیقات و فناوری
دانشگاه جیرفت

الکترونیک ۲

۵- طبقه خروجی تقویت کننده‌ها

مدرس: م. کتبی
مدرسین: م. شمس‌الدینی، م. شمس‌الدینی، م. شمس‌الدینی



تقویت کننده‌های قدرت

- تقویت کننده‌هایی که تا به حال بررسی کردیم توان را تقویت می‌کنند.
- چنانچه قدرت خروجی تقویت کننده‌های بیشتر از **چند ده میلی وات** باشد، آن را **تقویت کننده‌ی توان** می‌نامند.
- در این حالت تغییرات جریان کلکتور نسبت به نقطه کار زیاد است در نتیجه β و g_m با جریان خروجی تغییر می‌کند و سیگنال حین تقویت دچار اعوجاج می‌شود. باید این را به حداقل برسانیم.



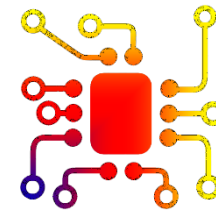
مشخصات عمومی تقویت‌کننده‌های قدرت



- الف) تغییر شکل موج یا اعوجاج کم
- ب) امپدانس خروجی کم
- پ) بهره‌ی جریان زیاد
- ت) راندمان بالا
- ث) مشخصه‌ی فرکانسی خوب

• دو مسئله مهم در تقویت‌کننده‌های قدرت:

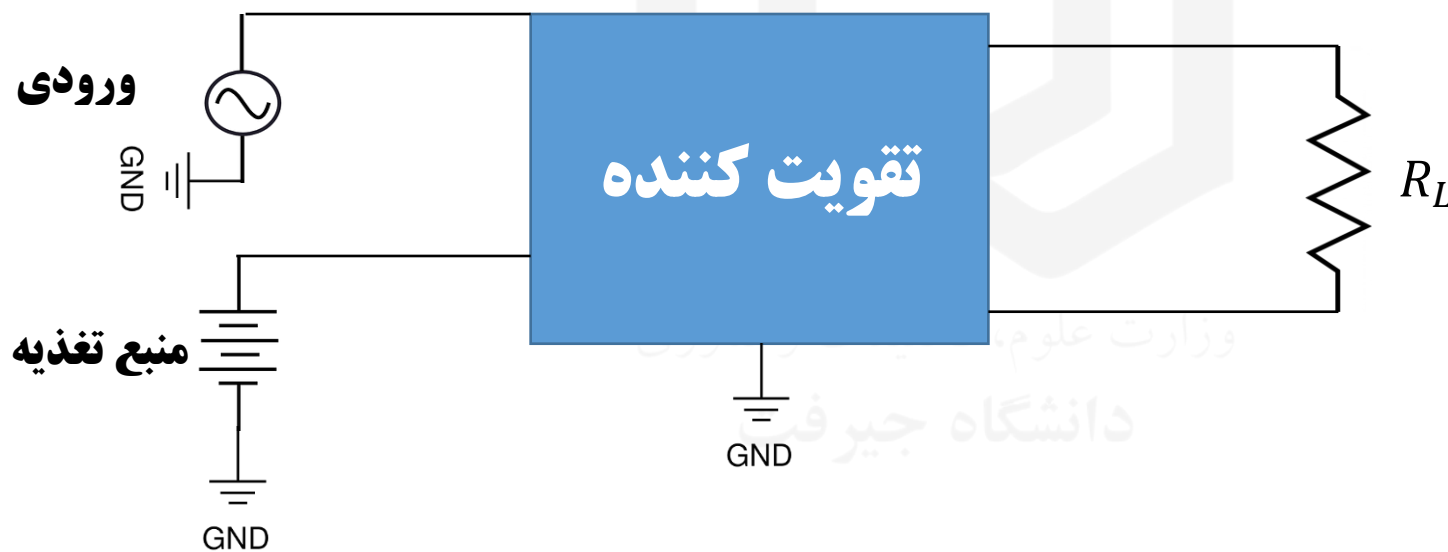
- بازده
- گرمای ایجاد شده، متناسب با توان تلف شده در ترانزیستور $P_C = V_{CE} \cdot I_C$

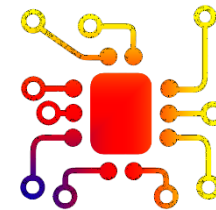


بازده تقویت کننده Efficiency

• نسبت توان ac منتقل شده به بار به کل توان dc گرفته شده از منبع تغذیه

$$\eta = \frac{\text{توان منتقل شده به بار ac}}{\text{توان DC گرفته شده از منبع تغذیه}} \times 100\%$$



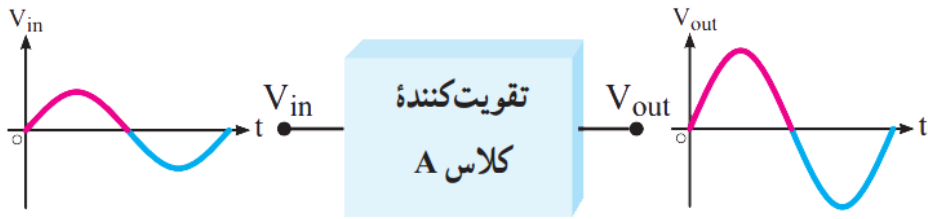


تقویت کننده‌های قدرت

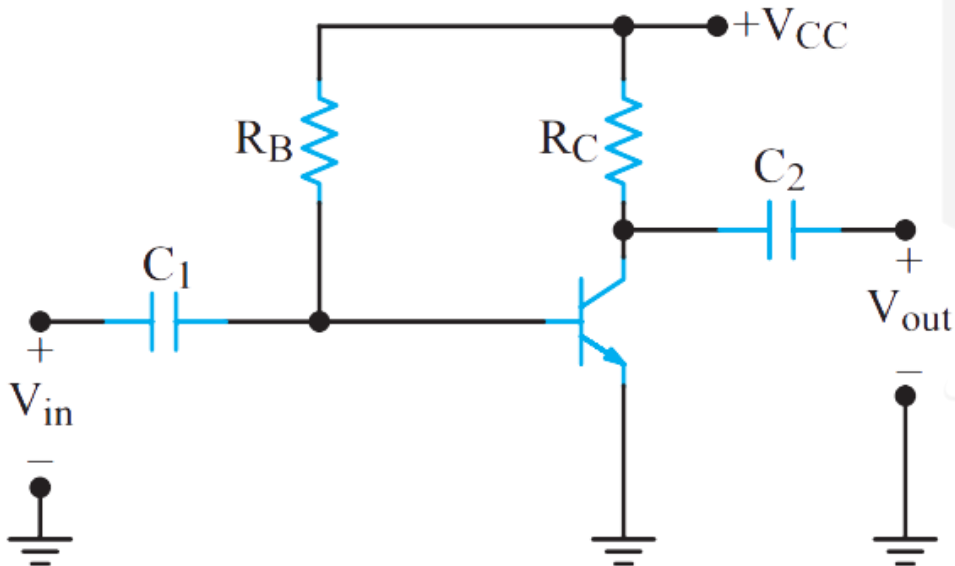
- بر حسب این که یک تقویت‌کننده در چه کسری از یک پریود کامل (T) سیگنال ac ورودی فعال باشد:
- تقویت کننده کلاس A: عبور موج ورودی به طور کامل
- تقویت کننده کلاس B: فقط برای نیمی از یک سیکل سیگنال ورودی هدایت می‌کند.
- تقویت کننده کلاس AB: ترانزیستورها در آستانه هدایت قرار می‌گیرند. جریان کلکتور حداقل، هدایت در بیش از ۱۸۰ درجه
- تقویت کننده کلاس C: عملاً در ناحیه قطع بایاس شده، ترانزیستور در کمتر از نیم تناوب هدایت می‌کنند.



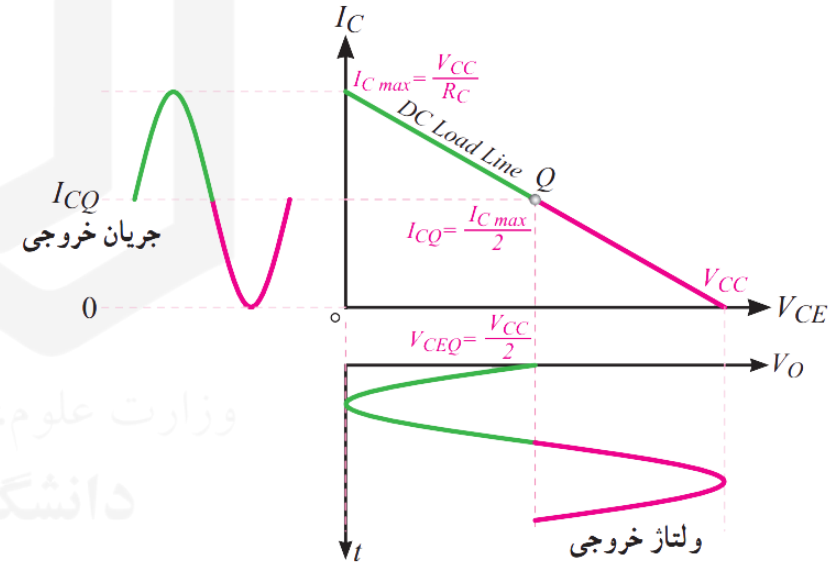
تقویت کننده کلاس A



- جریان حالت سکون نصف جریان حداکثر ($I_{CQ} = \frac{1}{2} I_{Cmax}$) و ولتاژ کار نصف ولتاژ حداکثر ($V_{CEQ} = \frac{1}{2} V_{CC}$) با صرف نظر از $V_{CE}(sat)$ این وضعیت را داریم:



مدار تقویت کننده کلاس A



وزارت علوم، تحقیقات و فناوری
دانشگاه جیرفت

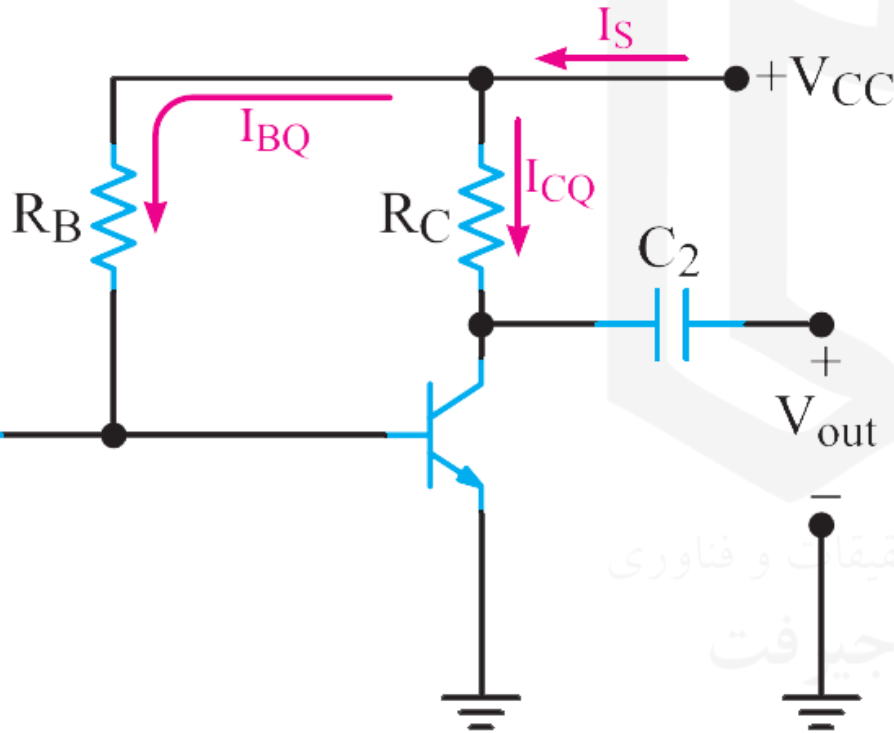
مختصات نقطه کار DC در کلاس A و چگونگی تغییرات I_C و



راندمان تقویت کننده کلاس A



• توان گرفته شده از منبع تغذیه: $P_{dc} = V_{cc} I_s$



$$P_{dc} = V_{cc} I_{CQ}, I_s = I_{BQ} + I_{CQ} \Rightarrow P_{dc} = V_{cc} (I_{BQ} + I_{CQ})$$

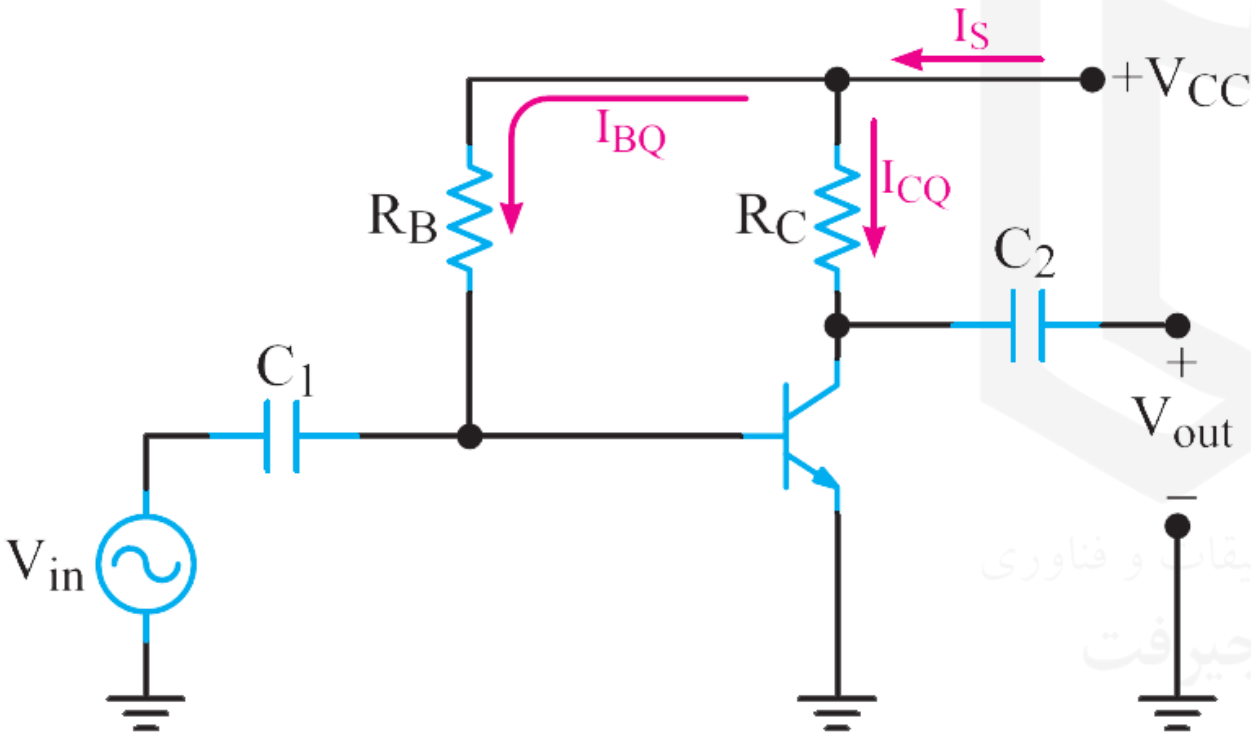
$$I_{CQ} = \frac{I_{Cmax}}{2} = \frac{\frac{V_{cc}}{R_C}}{2} = \frac{V_{cc}}{2R_C} \Rightarrow$$

$$P_{dc} = \frac{V_{cc}^2}{2R_C}$$



راندمان تقویت کننده کلاس A

• توان گرفته شده از منبع تغذیه: $P_{dc} = \frac{V_{cc}^2}{2R_c}$ توان داده داده شده به بار $P_L = I_{Lrms}V_{Lrms}$



$$P_L = I_{Lrms}V_{Lrms}, V_m = \frac{V_{cc}}{2}, I_m = \frac{I_{Cmax}}{2} = \frac{V_{cc}}{2R_c}, I_{rms}$$

$$= \frac{I_m}{\sqrt{2}} = \frac{V_{cc}}{2\sqrt{2}R_c}, V_{rms} = \frac{V_m}{\sqrt{2}} = \frac{V_{cc}}{2\sqrt{2}}$$

$$P_L = I_{Lrms}V_{Lrms} \Rightarrow P_L = \frac{V_{cc}^2}{8R_c}$$

$$\Rightarrow \eta = \frac{P_L}{P_{dc}} \times 100\% = \frac{\frac{V_{cc}^2}{8R_c}}{\frac{V_{cc}^2}{2R_c}} \Rightarrow \eta = 25\% \Rightarrow$$



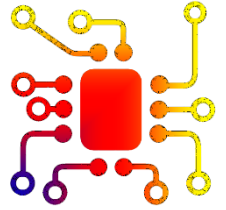
ضریب شایستگی Figure of merit



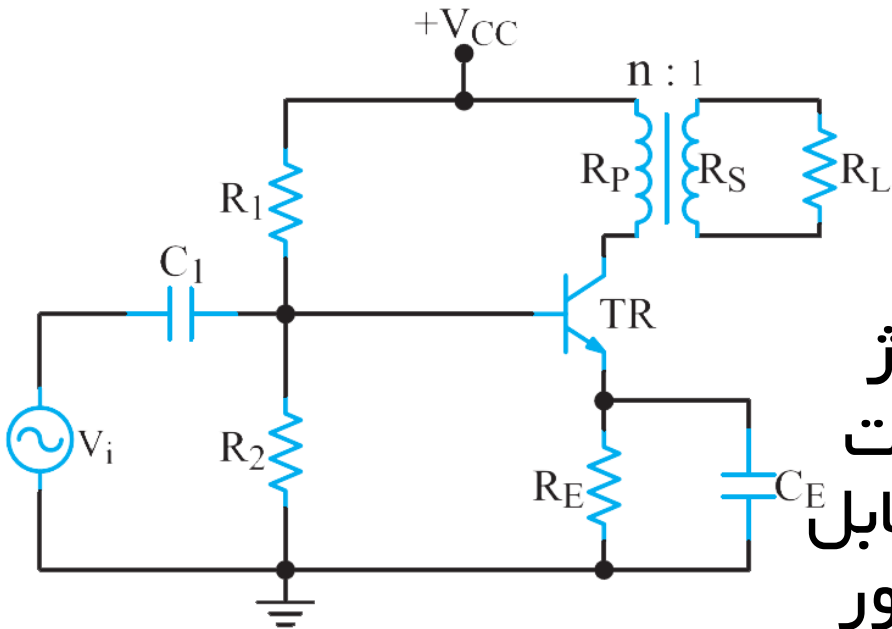
• نسبت حداکثر توان تلف شده به حداکثر توان ac انتقالی به بار

$$P_{Cmax} = V_{CEQ} I_{CQ} = \frac{V_{CC}}{2} \cdot \frac{V_{CC}}{2R} = \frac{V_{CC}^2}{4R_C}, P_{L(ac)max} = \frac{V_{CC}^2}{8R_C}$$

$$\frac{P_{Cmax}}{(P_{Lac})_{max}} = \frac{\frac{V_{CC}^2}{4R_C}}{\frac{V_{CC}^2}{8R_C}} = 2$$



تقویت کننده A با کوپلاژ



تقویت کننده کلاس A با کوپلاژ ترانسفورماتوری

- برای افزایش راندمان از ترانسفورماتور استفاده می‌کنیم.

$$P_{dc} = V_{cc} I_{CQ}$$

- در محاسبات از تلفات مقاومتهای تقسیم کننده ولتاژ R_1 ، R_2 و بیس ترانزیستور صرف نظر می‌کنیم. مقاومت سیم پیچ اولیه و امیتر هم کوچک است و تلفات آن قابل صرف نظر. پس تلفات فقط مربوط به تلفات پیوند کلکتور

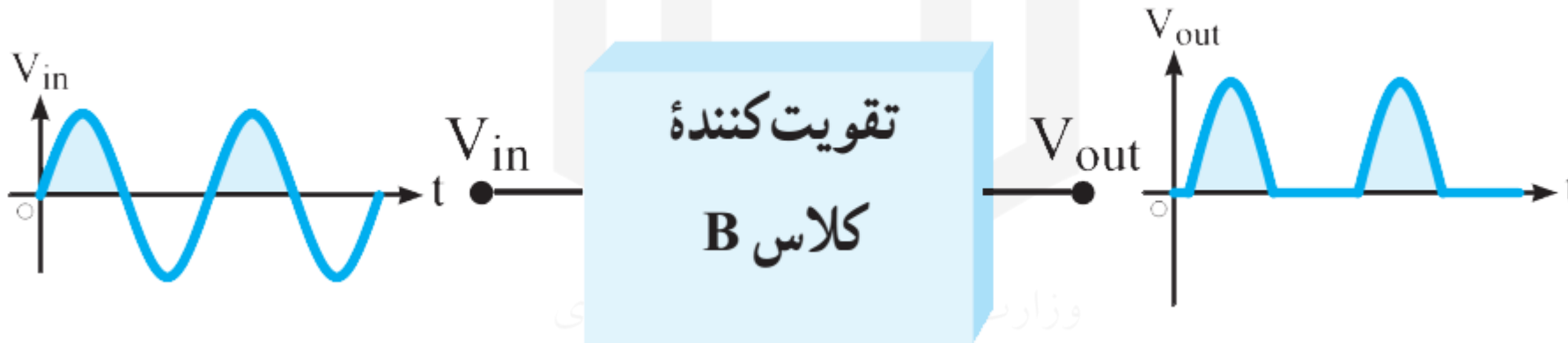
$$\text{است: } P_{dc} = P_L + P_C$$

- بازده این: در حالت ایده‌آل ۵۰٪ و در حالت واقعی ۴۰٪



تقویت کننده کلاس B

- اگر ترانزیستور را در ناحیه قطع بایاس کنیم هنگامی که سیگنال ورودی صفر است، از کلکتور جریانی نمی‌گذرد ($I_Q = 0$) پس در حالت سکون تلفات نداریم.
- می‌توان بازده را به 78.5% افزایش داد.



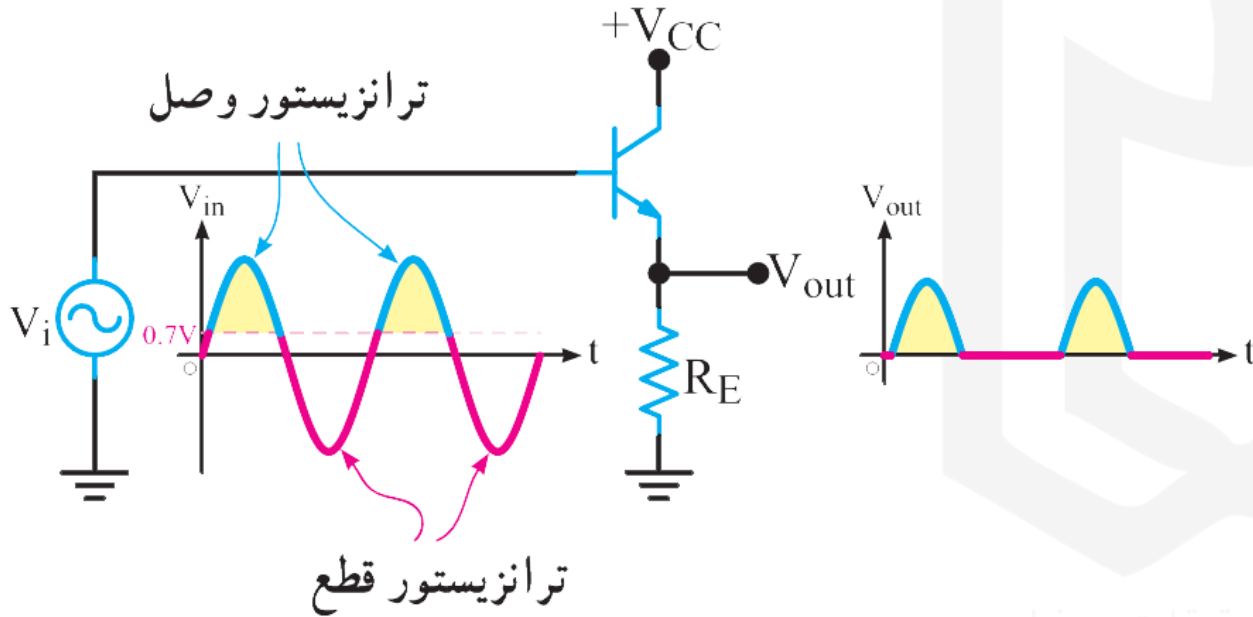


تقویت کننده کلاس B



- کلاس B کلکتور مشترک

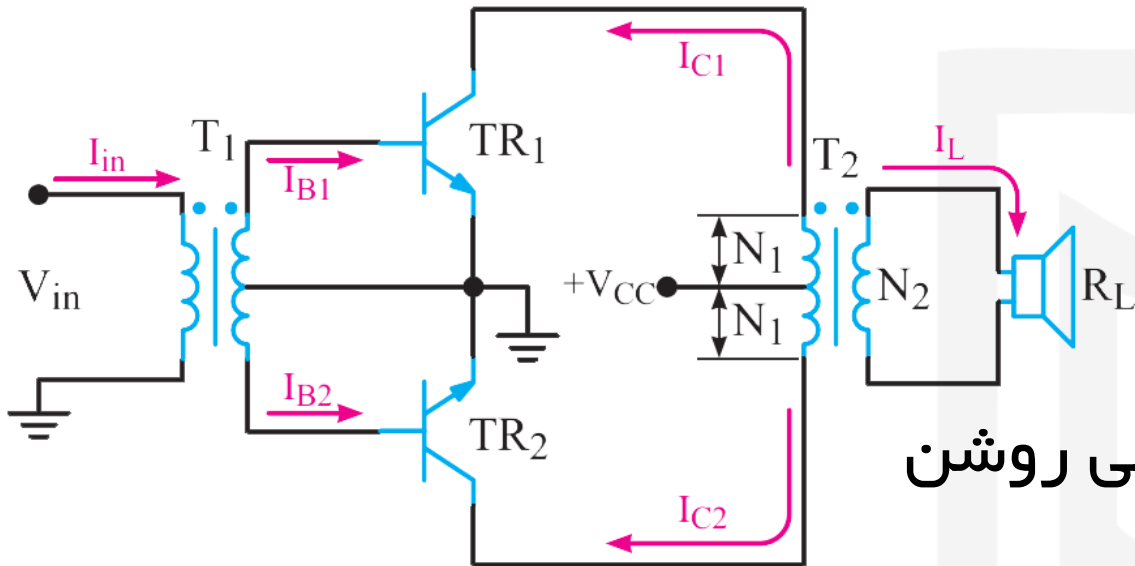
- برای داشتن شکل موج کامل باید از دو تقویت کننده استفاده کنیم که اسم آن پوش-پول (Push-pull) است.



تقویت کننده کلاس B



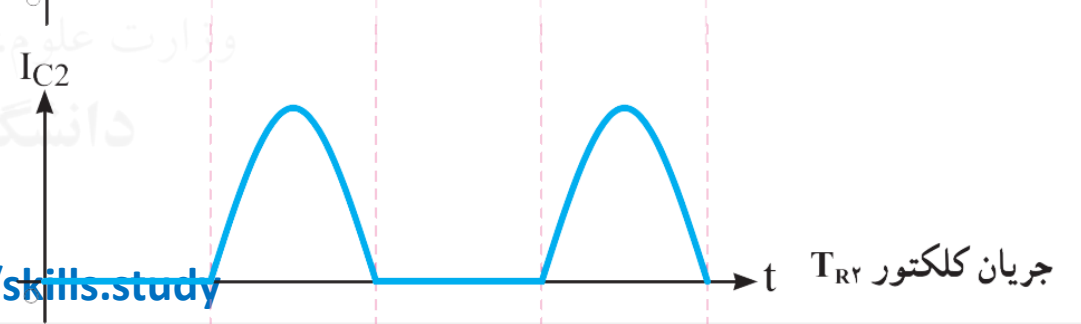
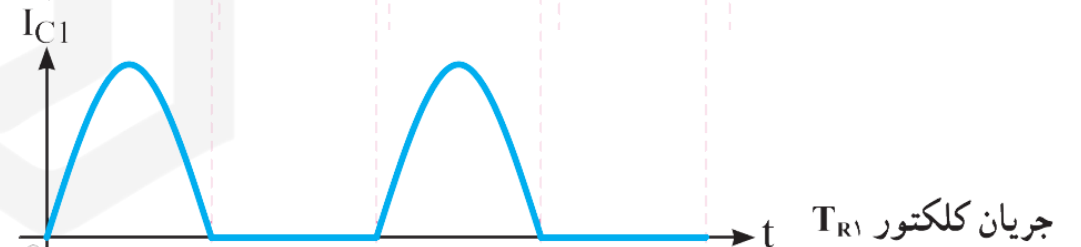
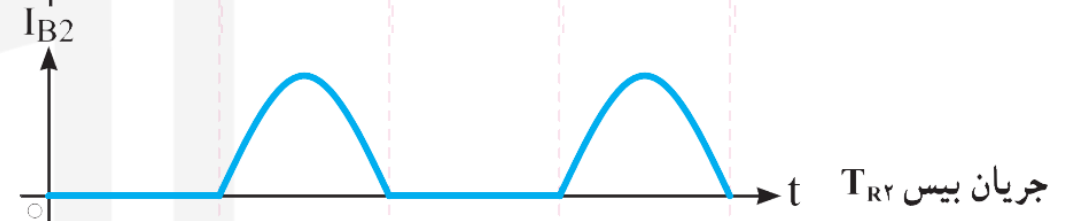
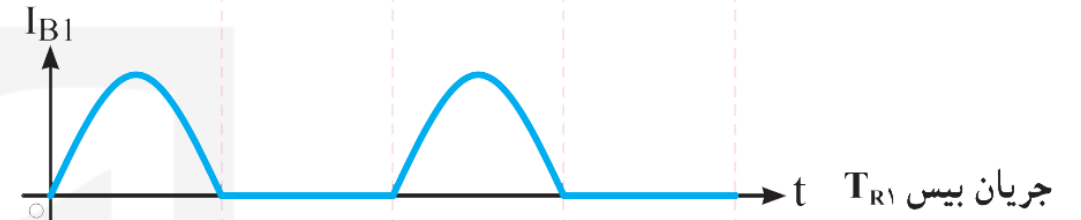
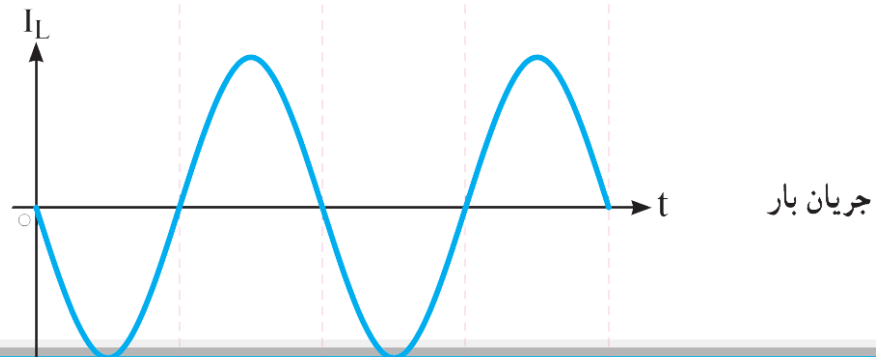
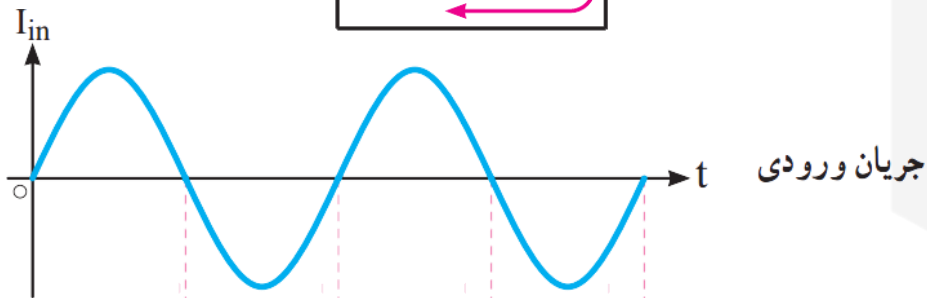
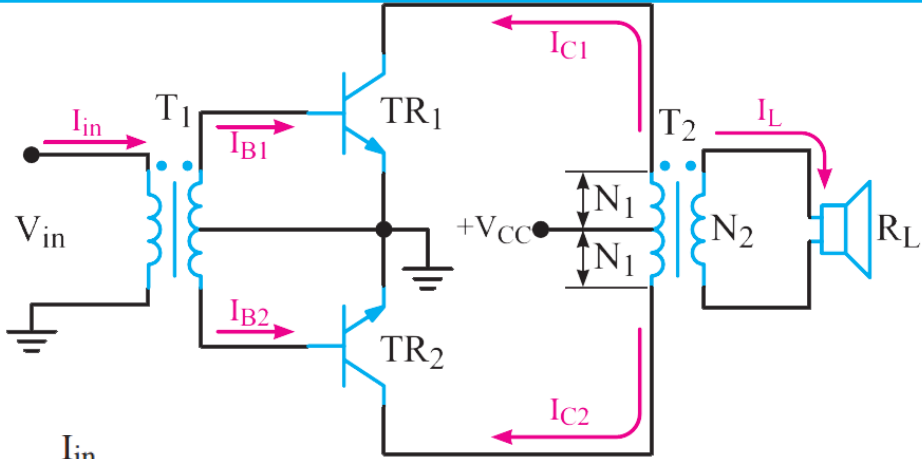
تقویت کننده Push-Pull



- با کوپلاژ ترانسفورماتوری
- ورودی ∞ ، دو ترانزیستور خاموش
- ورودی ولتاژ متناوب، انتقال به ثانویه T_1
- TR_1 در سیکل مثبت و TR_2 در سیکل منفی روشن است.
- TR_1 سیکل مثبت را به صورت مثبت به بار می‌رساند.
- TR_2 سیکل منفی را به صورت منفی به بار می‌رساند.



تقویت کننده Push-Pull

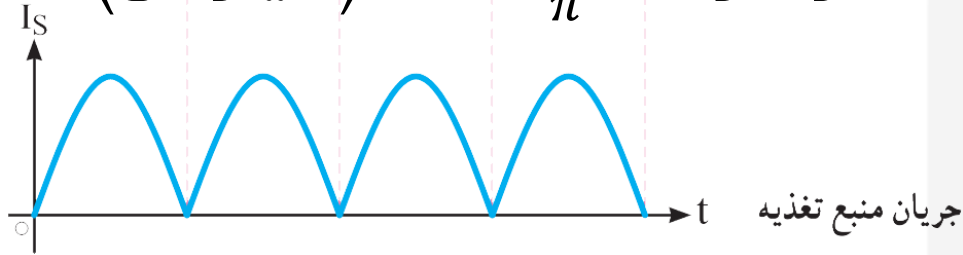




محاسبه راندمان



- جریان کشیده شده از منبع تغذیه برابر با $I_{C1} + I_{C2}$ با مقدار متوسط $\frac{2I_m}{\pi}$ است (سینوسی).



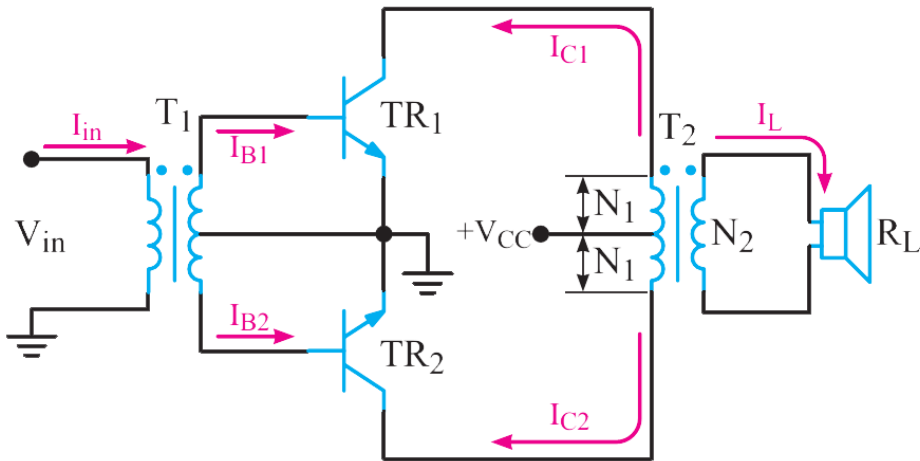
- توان داده شده توسط منبع تغذیه:

$$P_{dc} = V_{cc} \times \frac{2I_m}{\pi}$$

- توان منتقل شده به بار:

$$P_L = V_L(rms) \times I_L(rms) = \frac{I_m}{\sqrt{2}} \times \frac{V_m}{\sqrt{2}} = \frac{1}{2} I_m V_m$$

$$\eta = \frac{P_L}{P_{dc}} = \frac{\frac{1}{2} I_m V_m}{V_{cc} \times \frac{2I_m}{\pi}} \times 100 = \frac{\pi}{4} \times \frac{V_m}{V_{cc}}$$

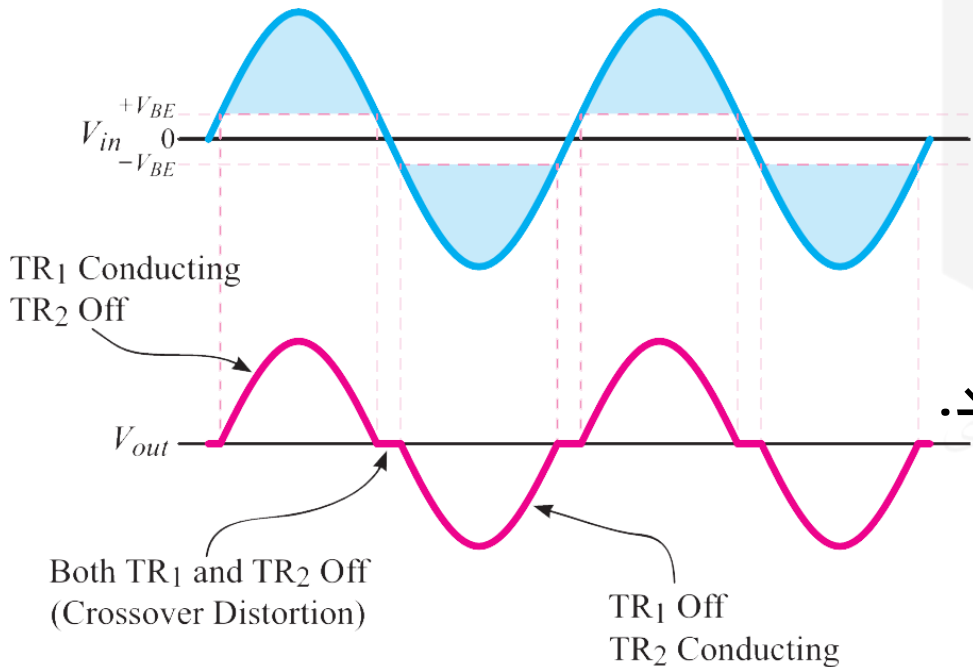




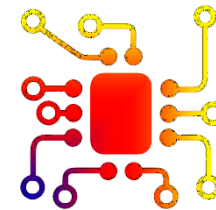
محاسبه راندمان



- حداکثر راندمان جایی است که $V_m = V_{CC}$ باشد. $\eta_{max} = \frac{\pi}{4} \times 100 = 78.5\%$
- ایراد این تقویت کننده این است که در سیگنال خروجی اعوجاج ایجاد می شود.
- این اعوجاج مربوط به ولتاژ بیس-امیتر است.
- مشکل دیگر:

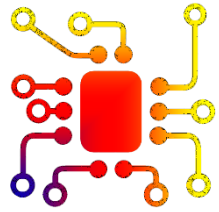


- موقع فعال بودن ترانزیستورها جریان زیاد میکشد
- ولتاژ تغذیه افت می کند
- راه حل: ترانزیستورها در آستانه هدایت بایاس شوند.



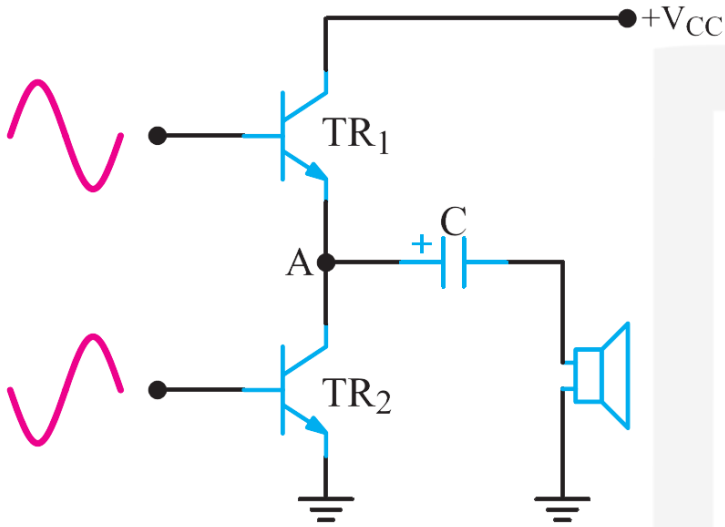
معایب پوش پول ترانسفورمری

- جاگیر و سنگین
- اثر بر پاسخ فرکانسی تقویت کننده
- اگر در حال کار بلندگو قطع شود ولتاژ القایی زیادی روی کلکتور ترانزیستورها می افتد و به ترانزیستورهای خروجی آسیب می رساند.
- قبل از قطع بلندگو باید ولوم آن تا حداکثر کم شود.
- منسوخ شده است.

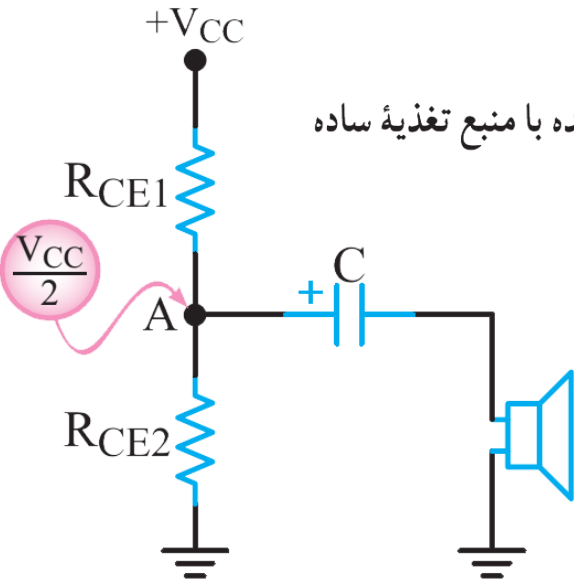


پوش پول بدون ترانسفورماتور

به منظور ساده شدن
تحلیل مدار از
ترسیم مقاومت‌های
بایاس صرف نظر
شده است.



تقویت کننده با منبع تغذیه ساده



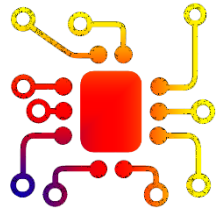
• خازن جایگزین چوک

• در لحظه روشن شدن بلندگو ولتاژ خازن:

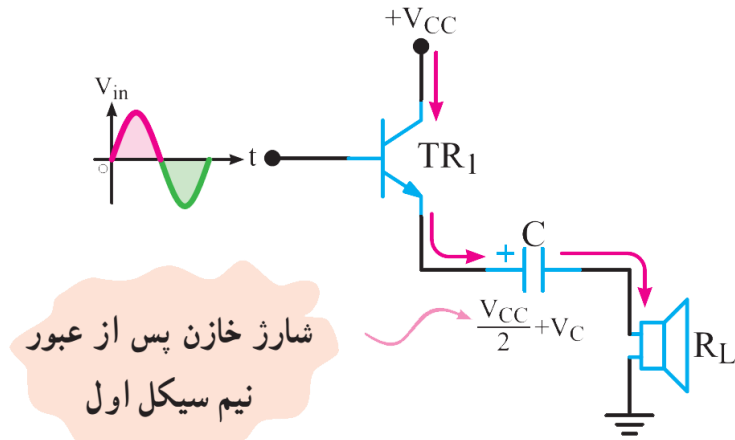
$$\bullet V_A = \frac{V_{CC}}{2}$$

• نیم سیکل اول $V_A = \frac{V_{CC}}{2} + V_c$

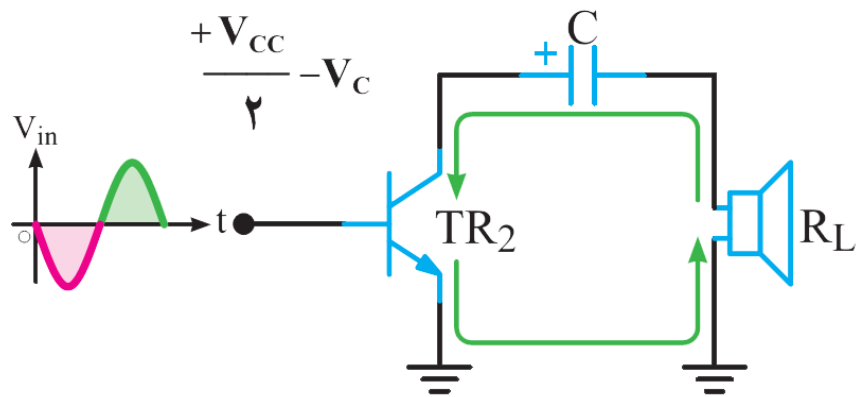
• در نیم سیکل دوم از خازن جریان می‌کشد



پوش پول بدون ترانسفورماتور



مسیر عبور جریان وقتی TR_1 هادی است.



مسیر عبور جریان در نیم سیکلی که TR_2 هادی است.

• خازن جایگزین چوک

• در لحظه روشن شدن بلندگو ولتاژ خازن:

$$V_A = \frac{V_{CC}}{2}$$

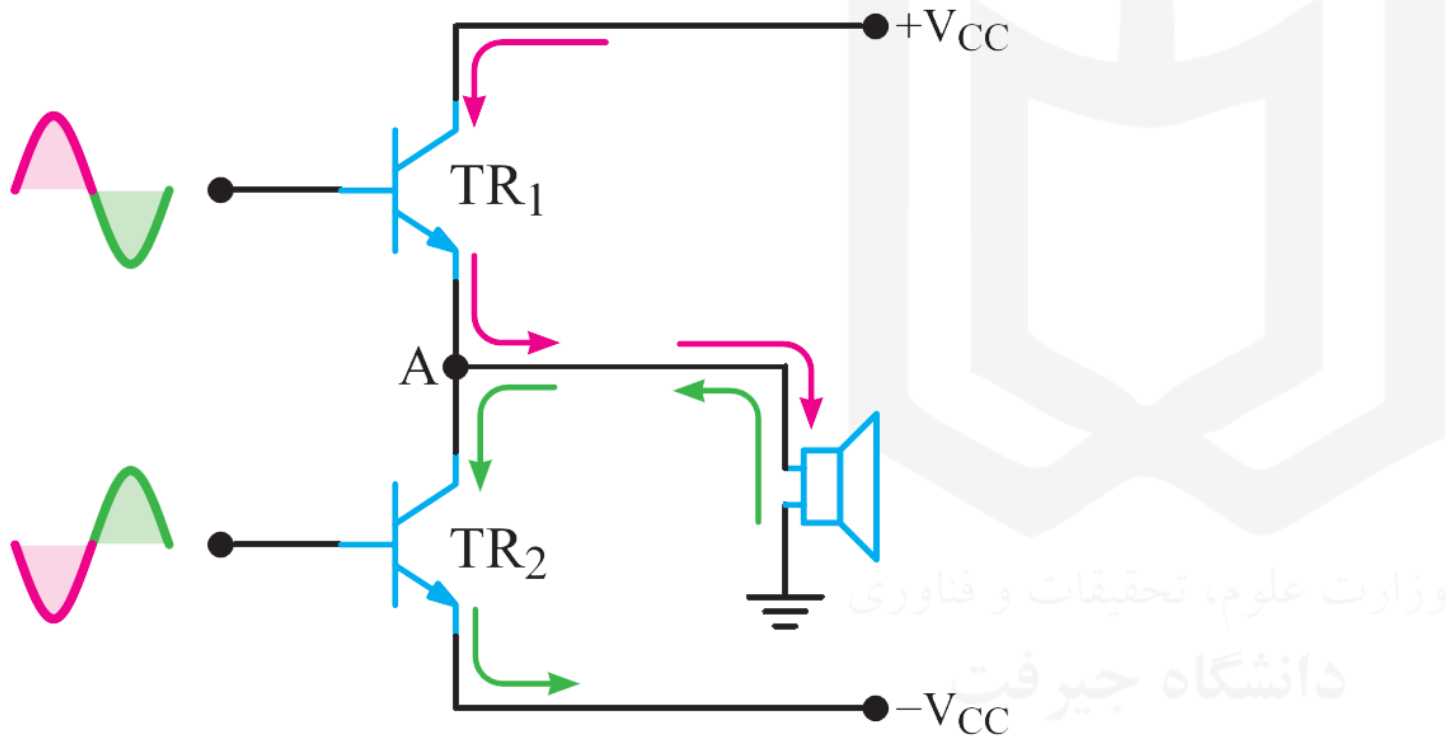
• نیم سیکل اول $V_A = \frac{V_{CC}}{2} + V_c$

• در نیم سیکل دوم از خازن جریان می‌کشد



پوش پول بدون ترانسفورماتور

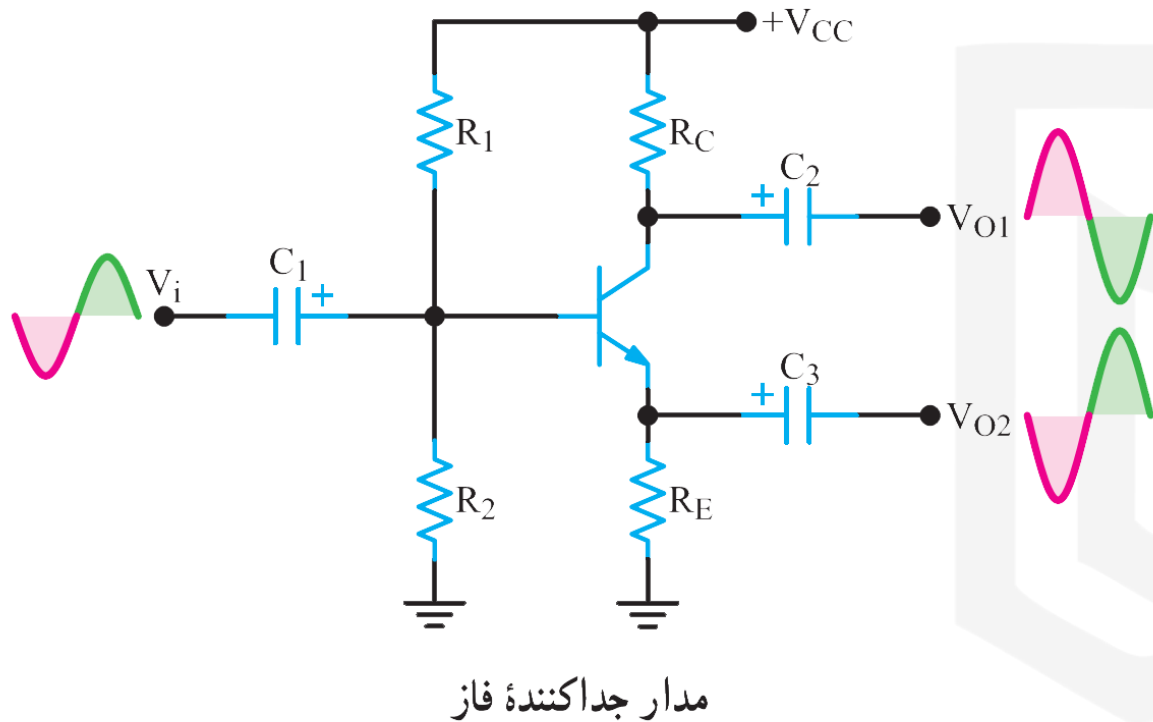
- اگر از منبع تغذیه متقارن استفاده کنیم نیاز به خازن حذف می‌شود



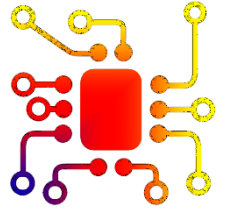
تقویت کننده با منبع تغذیه متقارن



مدار جداکننده فاز (Splitter Phase)

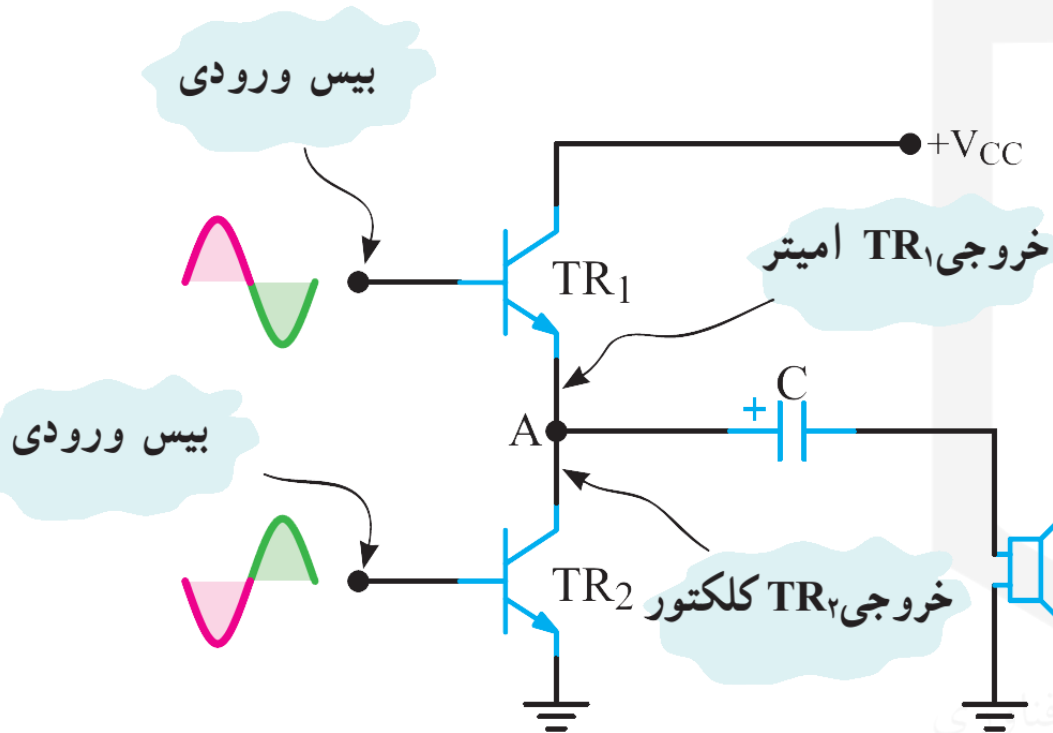


- ایجاد دو سیگنال هم‌دامنه و با فاز مخالف
- به جای ترانسفورماتور می‌توان از این مدار استفاده کرد.
- ورودی V_{O1} با اختلاف فاز دارد.
- ورودی V_{O2} هم‌فاز است.
- اگر R_C و R_E هم اندازه باشند دامنه دو خروجی با هم برابر هستند.



عیب پوش پول بدون ترانسفورماتور

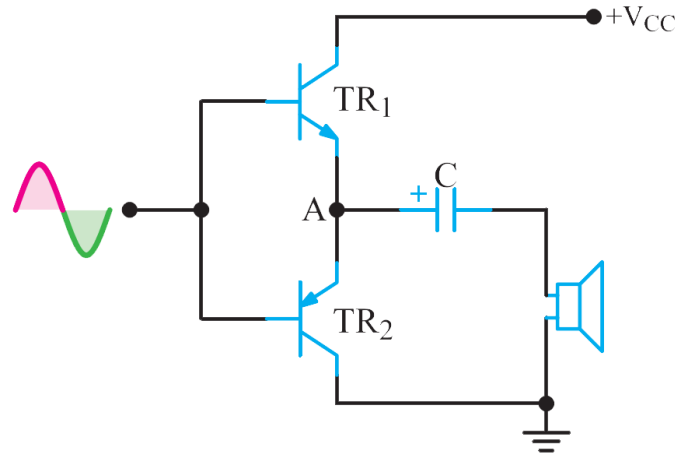
- در حالت هدایت امپدانس دیده شده توسط دو ترانزیستور متفاوت است.
- یکی امیتر مشترک و دیگری کلکتور مشترک است.
- منجر به عدم تقارن می شود.



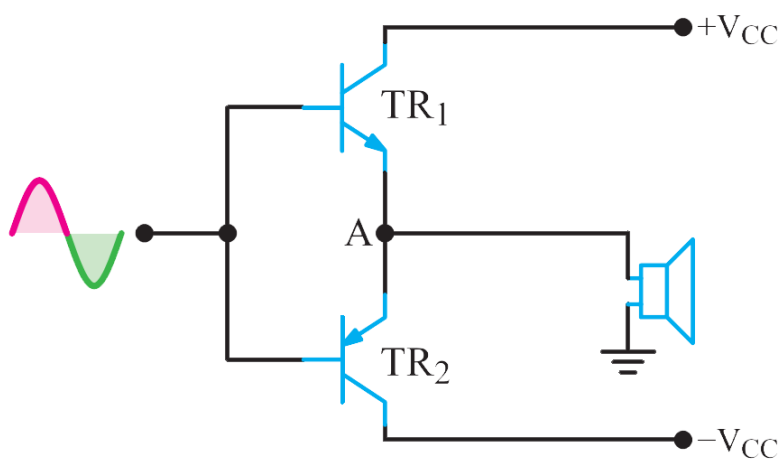
دو ترانزیستور آرایش های متفاوت دارند.



تقویت کننده پوش پول با ترانزیستورهای مکمل (Complementary)



تقویت کننده با منبع تغذیه ساده



تقویت کننده با منبع تغذیه متقارن

- یکی PNP و دیگری NPN هستند.

- مشخصات یکسان و هر دو کلکتور مشترکند.

- خروجی کاملا متقارن است.

- به طبقه جدا کننده فاز نیازی ندارد.

- اگر از منبع تغذیه متقارن استفاده شود نیازی به خازن

- کوپلاژ بلندگو ندارد.

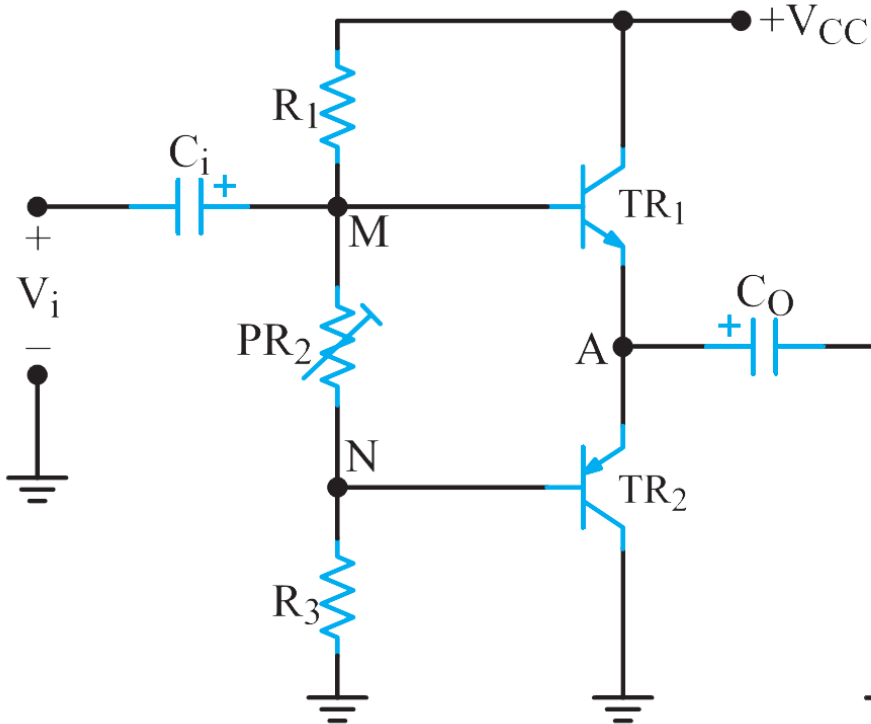
- چون در حالت عادی ولتاژ بیس صفر است بخشی از

- سیگنال ورودی صرف راه اندازی ترانزیستورها

- می شود

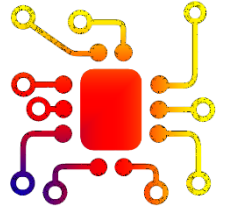


آستانه هدایت (کلاس AB)



تنظیم پتانسیل MN توسط P_{R2}

- روشهای قرار دادن ترانزیستورها در آستانه هدایت
- استفاده از مقاومت‌های تقسیم کننده ولتاژ
- ولتاژ بیسها با استفاده از پتانسیومتر روی $1/2$ تنظیم می‌شوند.
- مشکل این است که ولتاژ ورودی مقداری روی مقاومت متغیر افت می‌کند.
- جریان سیکل منفی توسط V_{C0} تأمین می‌شود.
- نقش پتانسیومتر تنظیم ولتاژ MN روی $1/2$ است.



کلاس AB استفاده از دیود

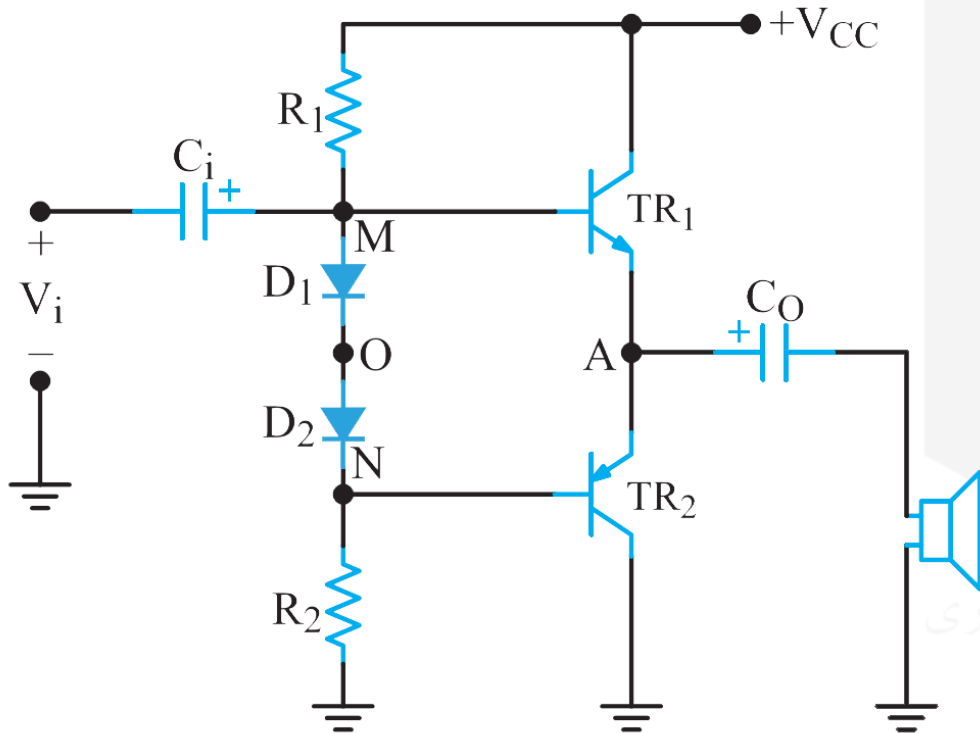
• از دو دیود برای تنظیم ولتاژ بیس دو ترانزیستور استفاده می‌شود.

• ورودی را به نقطه O نیز می‌توان وصل کرد.

• مشکل این است که:

• اگر افت ولتاژ روی دیودها زیاد شود،

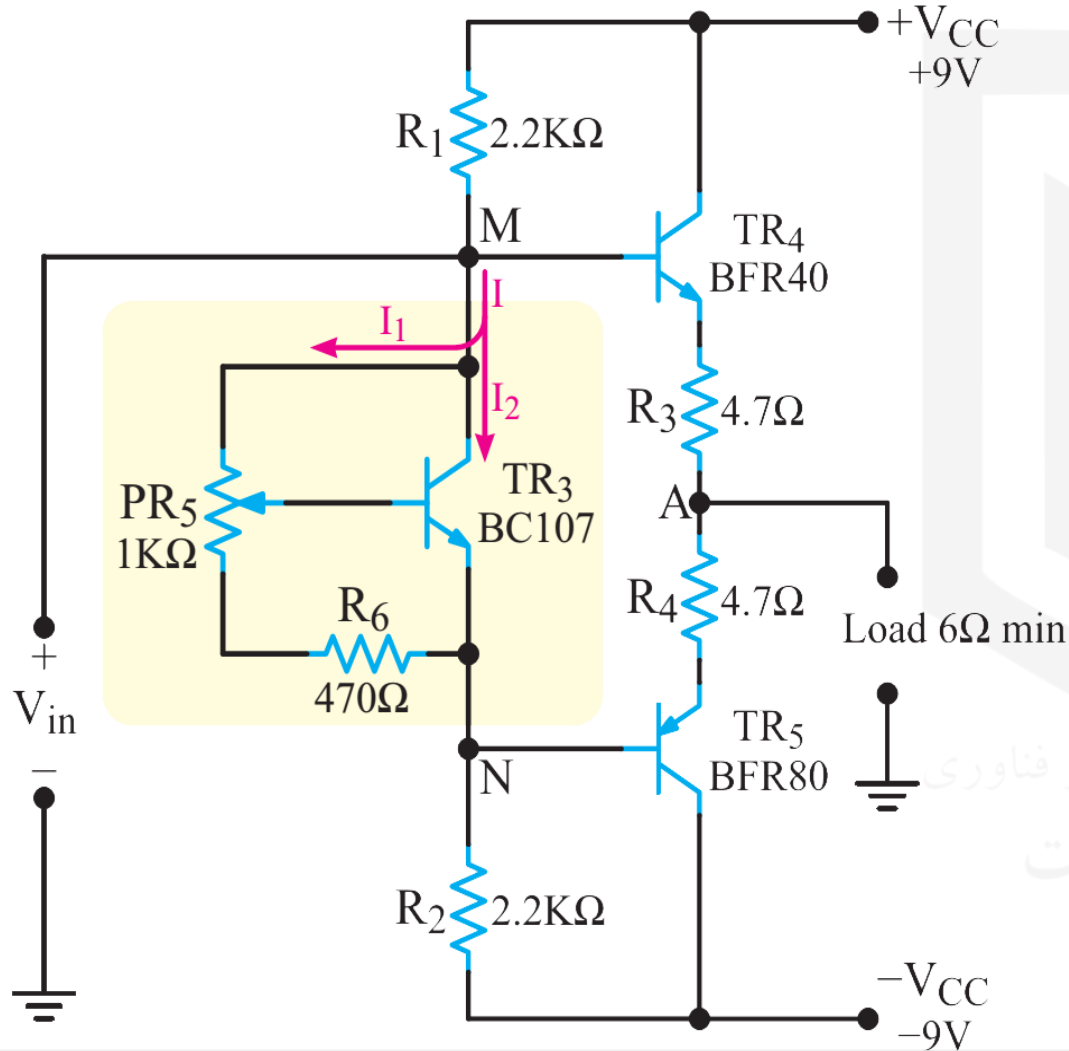
• ترانزیستورها هدایت می‌کنند و بازده افت می‌کند.



تنظیم پتانسیل MN توسط دو دیود



کلاس AB استفاده از رگولاتور ولتاژ موازی



- ترانزیستور سومی برای تنظیم ولتاژ بیسها استفاده می‌شود.

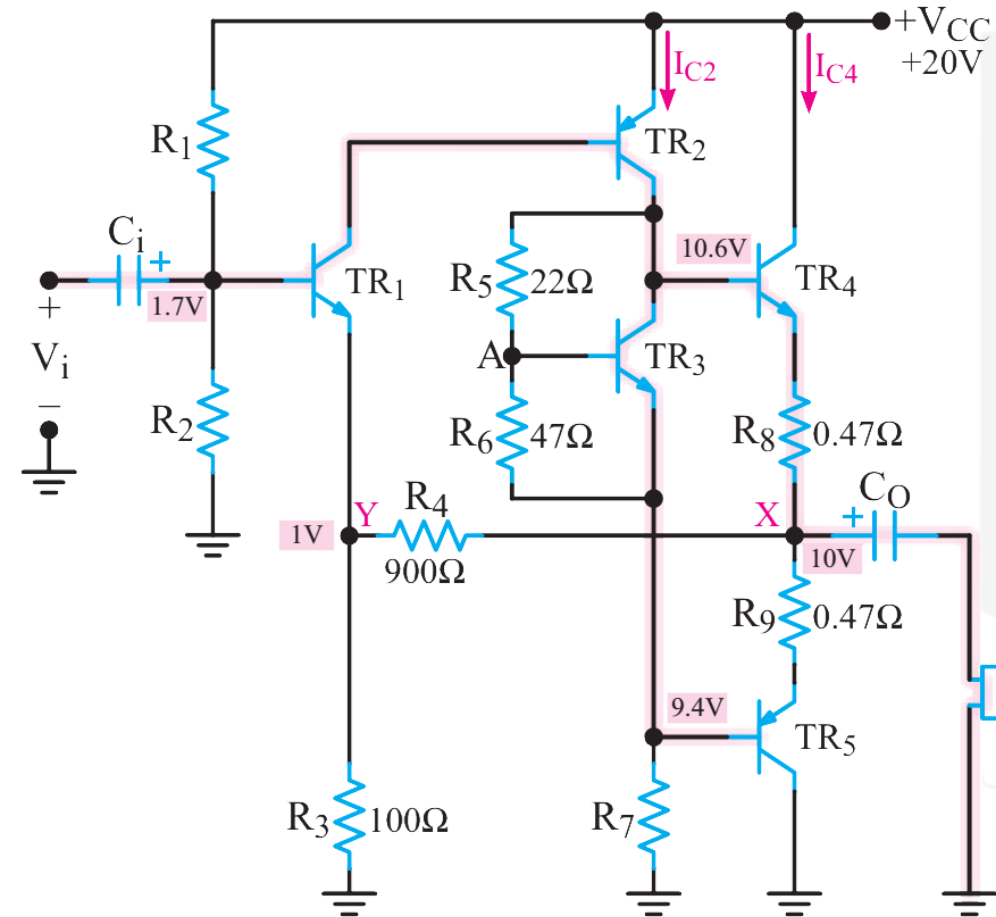
- ابتدا با استفاده از پتانسیومتر ولتاژ کلکتور-امیتر TR3 روی ۱/۲ ولت تنظیم می‌شود.

- پس از آن جریان I1 همواره ثابت می‌ماند زیرا:

- به فرض آنکه افزایش جریان I موجب افزایش مقدار I1 گردد، چون جریان I1 از مقاومت R6 و قسمت پایینی پتانسیومتر R5 می‌گذرد، افت ولتاژ دو سر این مقاومتها افزایش می‌یابد. لذا V_{BE} ترانزیستور TR_3 زیادتیر و ترانزیستور، هادی‌تر می‌شود؛ یعنی، مقاومت کلکتور امیتر آن کاهش می‌یابد و موجب افزایش I_2 (که جریان کلکتور TR_3 است) می‌شود. بنابراین افزایش I_2 کاهش مقدار I_1 را به دنبال دارد.



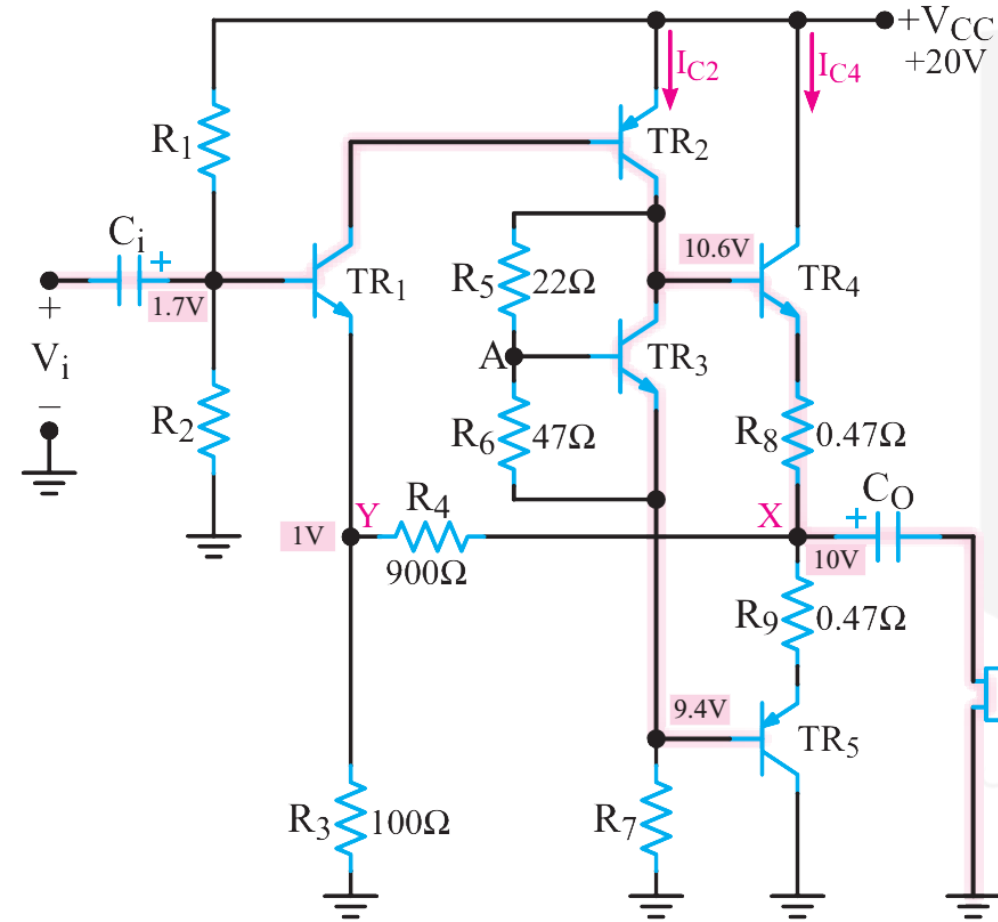
تقویت کننده پوش پول مکمل با طبقه راه انداز



- مدار تقویت کننده مکمل با طبقه راه انداز و فیدبک
- TR4 و TR5 تقویت ولتاژ خروجی
- TR3 رگولاتور آستانه هدایت برای TR4 و TR5
- TR2 ترانزیستور راه انداز است که موج ac را به طبقه ی قدرت می دهد.
- TR1 راه انداز و تقویت کننده ولتاژ اولیه است.
- مسیر عبور موج ac با خط زمینه پر رنگ روی شکل



تقویت کننده پوش پول مکمل با طبقه راه انداز



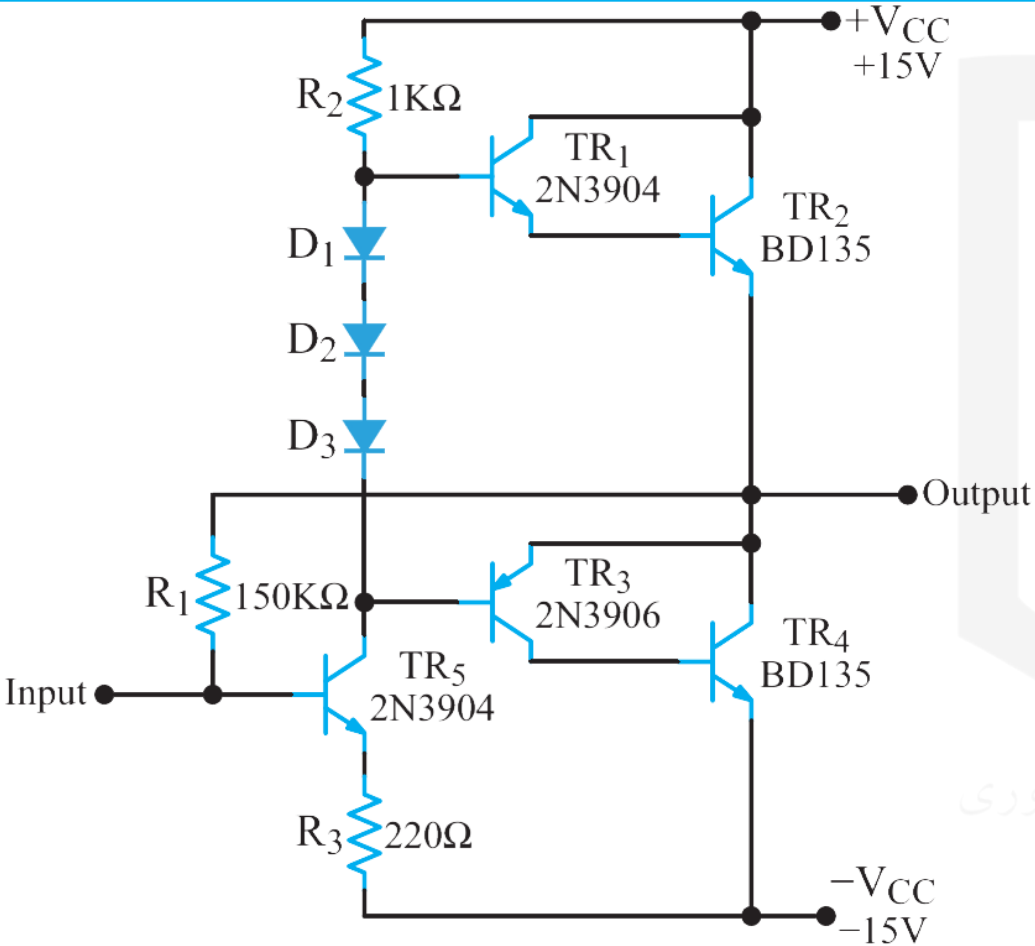
- قدرت خروجی و مقاومت بار جریان TR2 را تعیین می‌کند. یعنی TR2 باید جریان مورد نیاز بیس TR4 و TR5 را که مساوی $\frac{I_{C4}}{\beta_4}$ است، تأمین کند.
- ولتاژ DC خروجی X برابر $10 = \frac{V_{CC}}{2}$ است.
- R3 و R4 باید جوری تعیین شوند که ولتاژ دو سر R3 (امیتر TR1) یک ولت شود.

$$V_{ETR1} = V_3 = \frac{V_x R_3}{R_3 + R_4} = \frac{10 \times 100}{900 + 100} = 1V$$

- از I_{E1} صرف نظر شد.



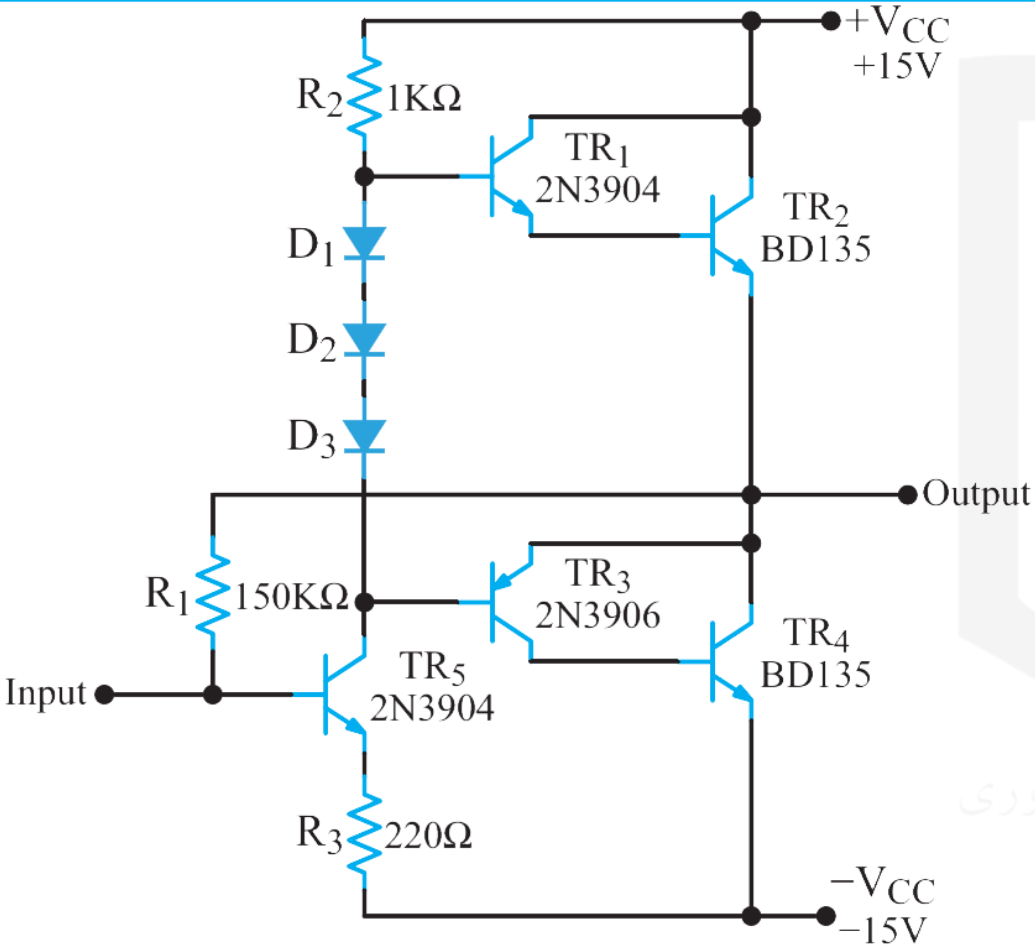
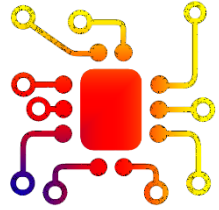
مدار کاربردی تقویت کننده پوش پول با مدار راه انداز



- زوج دارلینگتون جریان کافی را برای بلندگوی ۸ اهمی فراهم می‌کند.
- سیگنالی که از تقویت کننده‌ی اولیه دریافت می‌شود باید به صورت کوپلاژ خازنی به طبقه‌ی تقویت کننده‌ی درایور (TR5) داده شود.
- ترانزیستور TR5 علاوه بر تقویت سیگنال در حد مورد نیاز برای طبقات بعدی، مانع بارگذاری روی طبقه‌ی تقویت کننده‌ی اولیه (قبلی) می‌شود و بهره‌ی مدار را افزایش می‌دهد.
- بایاس بیس TR5 از طریق R1 و از ولتاژ خروجی که در حالت سکون (بدون اعمال سیگنال متناوب) صفر ولت است، تامین می‌شود



مدار کاربردی تقویت کننده پوش پول با مدار راه انداز



- سیگنال ac خروجی نیز از طریق R1 به بیس TR5 فیدبک داده می‌شود. این سیگنال، با سیگنال ورودی که به بیس داده می‌شود در فاز مخالف است و فیدبک منفی ac ایجاد می‌کند و سبب پایداری بهره‌ی مدار می‌شود.

- در این مدار به این دلیل از سه دیود استفاده شده است که باید دیودهای بیس امیتر ترانزیستورهای TR1 و TR2 و TR3 را در آستانه‌ی هدایت قرار دهد، زیرا ولتاژ مورد نیاز این سه ترانزیستور در حدود $V_{BE} = 0.7 \text{ V} \times 3 = 2.1 \text{ V}$ است.



هیت سینک

- جلوگیری از خرابی و کاهش عمر ترانزیستور
- حداکثر دمای قابل تحمل ترانزیستور مربوط به پیوندهای آن است.
- پیوند سیلیکون تحمل بیشتری نسبت به ژرمانیوم دارد.
- سیلیکون ۱۵۰ تا ۲۰۰ درجه سانتیگراد
- ژرمانیوم ۱۰۰ تا ۱۱۰ درجه سانتیگراد
- توان حداکثر با افزایش دما کاهش می‌یابد



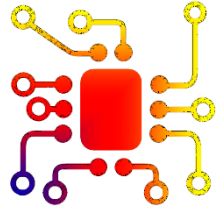


مشخصه گرمایی ترانزیستور قدرت



منحنی اتلاف توان برای ترانزیستورهای سیلیکون

- مشخصه گرمایی ترانزیستور قدرت
- رابطه آن با توان تلف شده

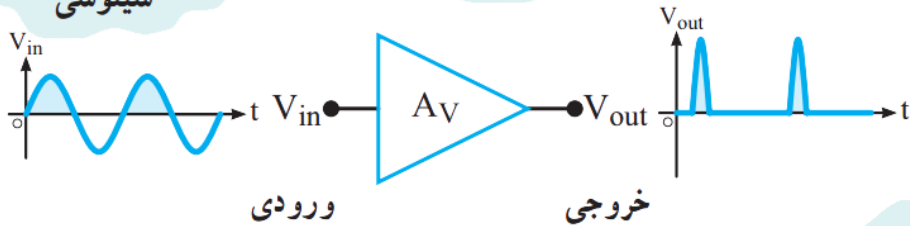


تقویت کننده کلاس C

• در یک تقویت کننده کلاس C، ترانزیستور در کمتر از نیم تناوب هدایت می‌کند. در این کلاس تلفات ترانزیستور از کلاس B کمتر و بازده مدار از هر دو کلاس A و B بیشتر است.

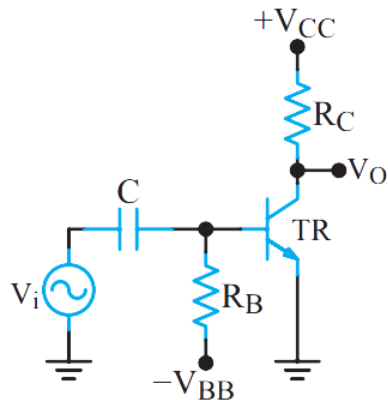
ورودی سیگنال سینوسی

فقط قسمت بسیار کوچکی از نیم سیکل مثبت تقویت شده است

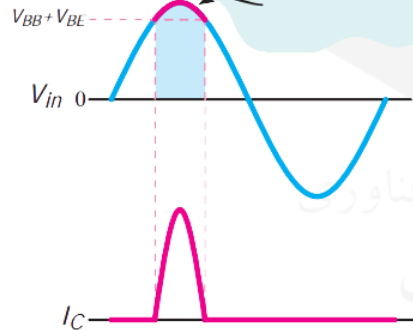


شکل موج ورودی و خروجی در تقویت کننده کلاس C

هدایت ترانزیستور در شرایطی انجام می‌شود که V_{in} بیش‌تر از $(V_{BB}) + V_{BE}$ باشد.



(ب)

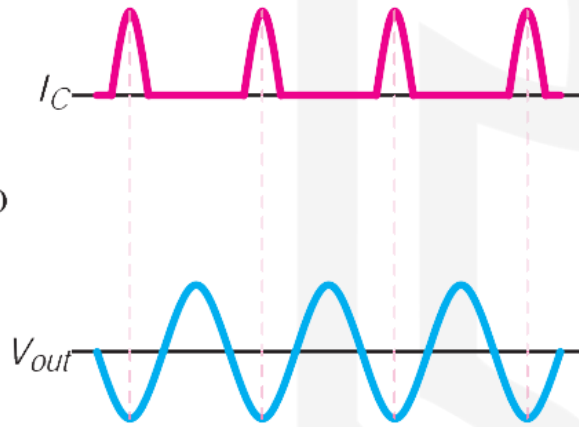
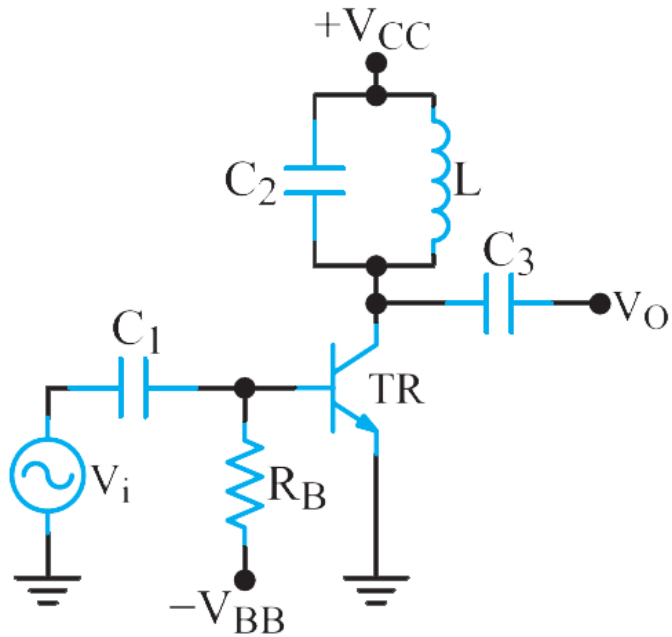


(الف)

بیس ترانزیستور توسط ولتاژ (V_{BB}) در بایاس مخالف قرار گرفته است. لازم است دامنه‌ی پیک سیگنال ac ورودی اندکی بیشتر از $|V_{BB}| + V_{BE}$ باشد تا بتواند پتانسیل بایاس مخالف دیود بیس امیتر را خنثی کند و ترانزیستور را هادی نماید. در شکل موج ورودی و جریان کلکتور ترانزیستور در زمان هدایت، نشان داده شده است



تقویت کننده کلاس C



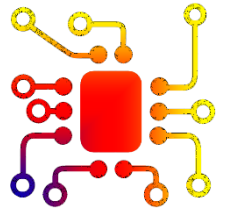
مدار تقویت کننده کلاس C با شکل موج I_C و V_{out}

- از آنجایی که سیگنال کلکتور شبیه موج ورودی نیست، آمپلیفایر کلاس C با بار مقاومتی عملاً کاربردی ندارد. در صورتی که از مدار رزونانس LC موازی (مدار تانک) در کلکتور استفاده کنیم، نوعی مدار کاربردی به وجود می‌آید.

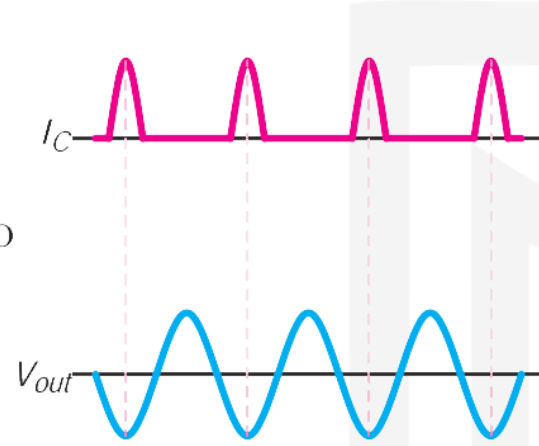
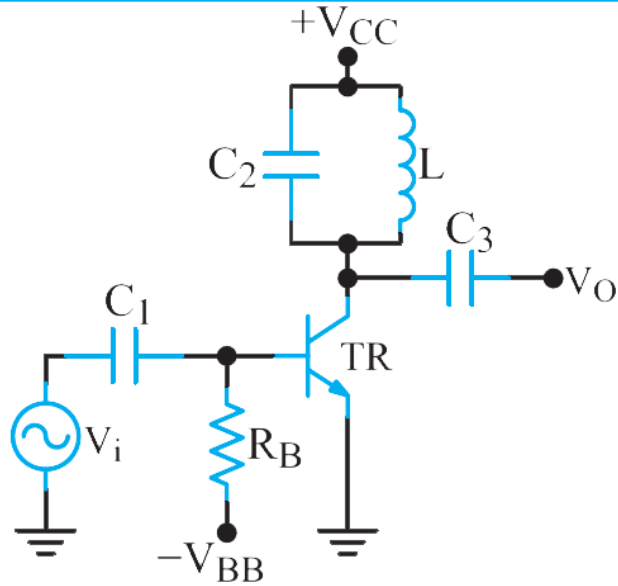
- یک تقویت کننده کلاس C با مدار تانک در کلکتور و شکل موج جریان کلکتور و ولتاژ خروجی.

- فرکانس رزونانس مدار تانک:

$$f_r = \frac{1}{2\pi\sqrt{LC_2}}$$



تقویت کننده کلاس C

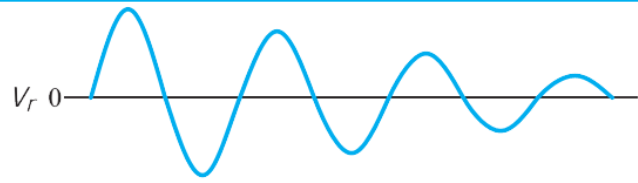


مدار تقویت کننده کلاس C با شکل موج I_c و V_{out}

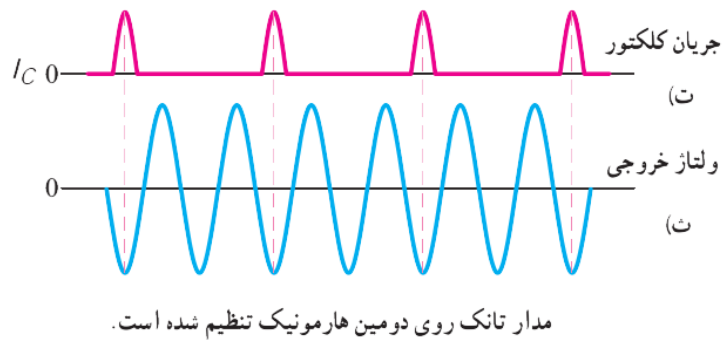
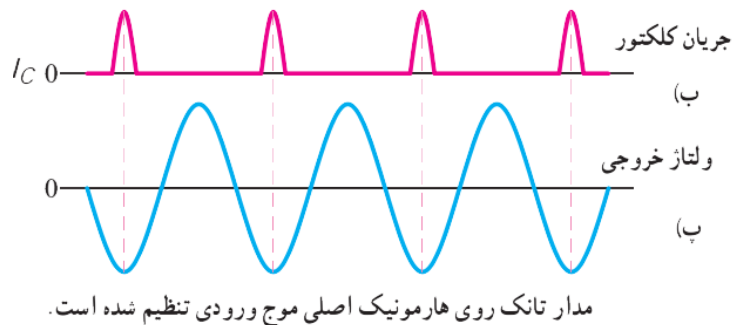
- پالسهای کوتاه جریان کلکتور در هر سیکل، سبب آغاز و ادامه نوسان در مدار تانک می‌شود و موجی سینوسی را در کلکتور ترانزیستور به وجود می‌آورد. چون مدار تانک امپدانس بسیار بالایی در نزدیک فرکانس رزونانس دارد، لذا بهره‌ی مدار فقط در این فرکانس خیلی زیاد است. چنانچه مدار تانک، روی دومین هارمونیک فرکانس ورودی تنظیم شود، در اینصورت تقویت کننده‌ی کلاس C به عنوان مدار دو برابر کننده‌ی فرکانس عمل می‌کند. همچنین تغییر فرکانس رزونانس می‌توان فرکانس هارمونیکهای بالاتر را نیز دریافت نمود.



تقویت کننده کلاس C



الف) نوسان‌های میراشونده در مدار تانک



هارمونیک‌های جریان I_C

- شکل روبرو موج ولتاژ خروجی مدار تانک، جریان کلکتور ترانزیستور و موج ولتاژ خروجی روی هارمونیک اصلی و هارمونیک دوم را نشان می‌دهد. از تقویت کننده‌های کلاس C در مدارهای گیرنده و فرستنده‌ی رادیویی نیز استفاده می‌شود.



تقویت کننده کلاس D

- در تقویت کننده‌ی کلاس D ترانزیستور در حالت قطع و اشباع و به صورت یک سوئیچ عمل می‌کند.
- در این حالت در زمان قطع و اشباع ترانزیستور، تقریباً تلفات توان وجود ندارد. به عبارت دیگر میزان تلفات توان در مقایسه با تقویت کننده‌ی کلاس AB بسیار ناچیز است.
- از آنجا که در دستگاه‌هایی مانند تلفن همراه موضوع تلفات توان و تمام شدن انرژی باتری بسیار اهمیت دارد، از تقویت کلاس D در قسمت تقویت کننده‌های خروجی این نوع دستگاهها استفاده می‌کنند. به این ترتیب که با استفاده از یک IC اضافی، تقویت کننده‌ی کلاس AB را در کلاس D بایاس می‌کنند. در این روش از تبدیل سیگنال دیجیتال به آنالوگ استفاده می‌شود.