

Subject:

Year. Month. Date. ( )

مدارهای

الکترونیکی

استادی

انستیتوت فناوری کامپیوتر و اینترنت  
اطلاع دانشگاه صنعتی امیرکبیر  
پلاک ۴۱



Subject:

Year . Month . Date . ( )

رحله اول

رحله دوم

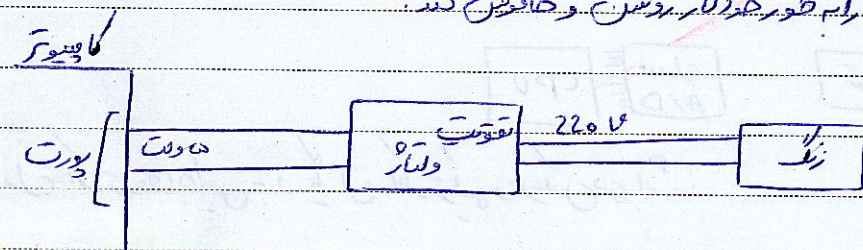
دانشگاه مهندسی کامپیوتر و فناوری  
اطلاعات دانشگاه صنعتی امیرکبیر  
کتابخانه مرکزی



۱-۲۰  
ایستادگاری

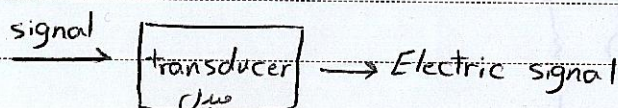
Op Amp ، فرائز سبور

مسئله: برنامه‌ای بنویسید که یک ناظم مدرسه را که کارهای اداری و مالی و ...  
می‌شود یک مدرسه را به طور خودکار در دست و خارج کند.

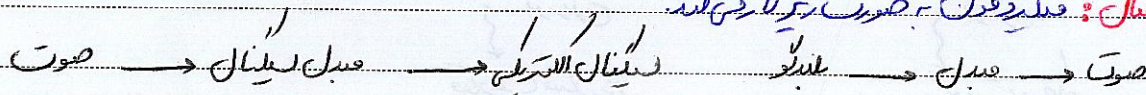


استدلال: اطباء انہی کے در طبعت و جوہر دارے

قلب بیلان <sup>P</sup> یا اللہ <sup>P</sup> بیلان  
دوین ریجنل : تبیل نوکی : اللہ بیلان

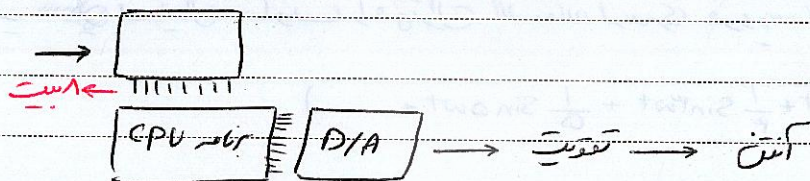
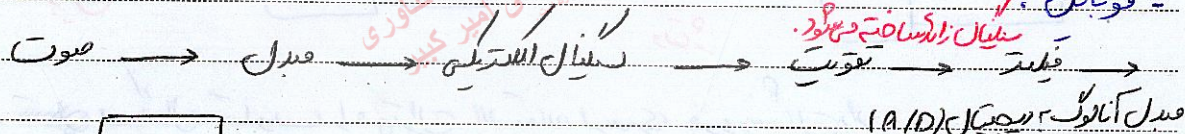


۴ سوال: قبلہ و فلاح بہ صورت زیر کا فرمایا۔



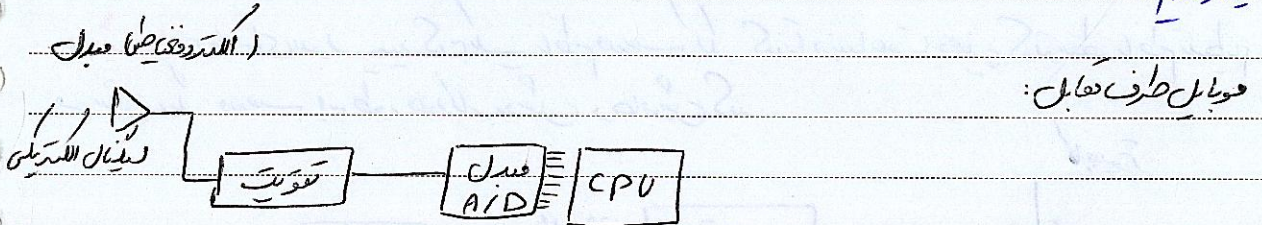
سیناں ہاں کہ میل جاتو لہہ من لہہ بار ضعیف جسنہ میں لہہ ملندو رام میل و من میل کہیم هیچ  
صراطی نھو لہو من میں از بقوت کہنہ استوارہ من کہیم

- فوائده :



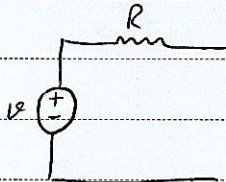


**فصلیت دیجیتال بر آنالوگ:**  
 دیجیتال به داده تبدیل شده و هرکای بر روی آن اعداد نیز است (ا.د.ه) اعداد آنالوگ به مدار الکتریکی نیاز داریم.

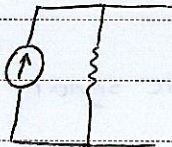


آنتخ مبدل الکتریکی و غیره با یکدیگر الکتریکی و غیره می باشد.

**تقویت کننده:**  
 بر آن الان بود یا ترانسفور یا opAmp می گویند. در واقع دیجیتال را که توسط مبدل تولید می شود به یکس از دو حالت زیر می توان نشان داد.

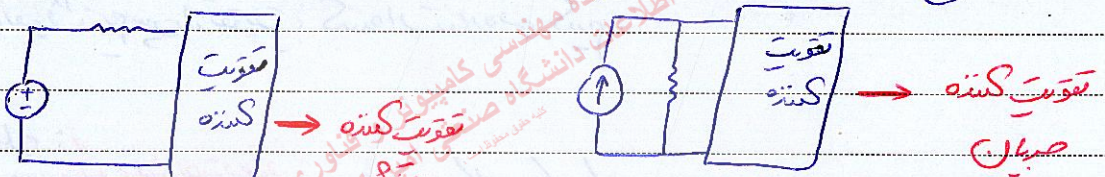


تولید  
 مقاومت مبدل



تولید  
 مقاومت مبدل زیاد

اگر مقاومت منبع زیاد باشد و از توان استفاده کنیم دیجیتال ضعیف می شود.

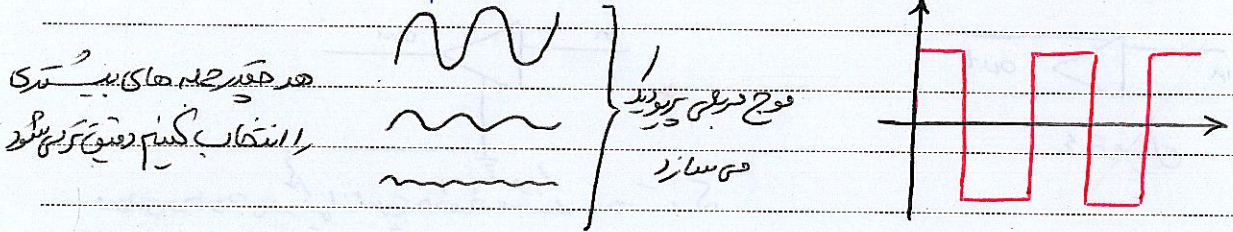


یک دیجیتال ضعیف را می توان استفاده از سری فوریه نشان داد.

$$V(t) = \frac{2V}{\pi} \left( \sin \omega t + \frac{1}{3} \sin 3\omega t + \frac{1}{5} \sin 5\omega t + \dots \right)$$



برای تبدیل سیگنال آنالوگ به دیجیتال از سری فوریه استفاده می کنیم



الترسیگنال پیوسته باشد یا سری فوریه و اگر غیر پیوسته باشد با تبدیل فوریه نشان داده می شود.

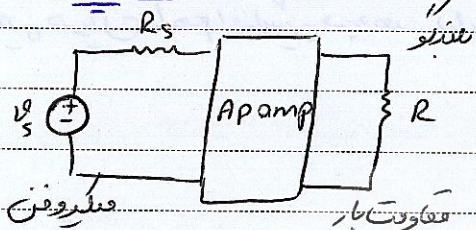
**نکته:** اگر سیگنال متناوب نباشد دارای به عبارت فرکانس است اما این فرکانس ها طیفی دارند و

می توان سیگنال را با جمع کردن به عبارت سیگنال آنالوگ بازم

ناید که این عبارت ریاضی این است که در زمان کارهای مدار کافیه است و فکر نیست به سیگنال  $\sin$  سینوسی چون هر سیگنال را به صورت  $\sin$  می توان نوشت (توسعه تبدیل یا سری فوریه)

تقویت کننده های سه حالت سیگنال می شوند: ۱- BJT ۲- mosfet ۳- BJT

**نکته:** مدار و فن از خازن سیگنال شده که دو سر آن با توجه به جدا فاصله آن کم زیاد می شود که دینامی را اتفاق می افتد پس می توان آن را به صورت و کارل توش نوشت به بلندگو در اصطلاح مقاومت بار می گویند



**تقویت کننده:**

۱- **مقاومت تقویت:** تقویت کننده قرار ادبی را باید برابر می اندازد و اندامه ال باشد رابطه دخی سیگنال می شود در واقع شکل موج سیگنال در خروجی با سیگنال ورودی همسان است با این تفاوت که در یک ضریب ضرب می شود. (تا همسان اند فقط دافنه تقویت می اندازد)

$$V_o = A \times V_i$$

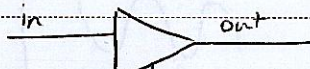
سیگنال ورودی  $\rightarrow$   $V_i$   $\rightarrow$   $V_o$   $\rightarrow$  سیگنال خروجی



تقویت کننده پینال ورودی را بدون هیچ امپدانس تقویت می کند.



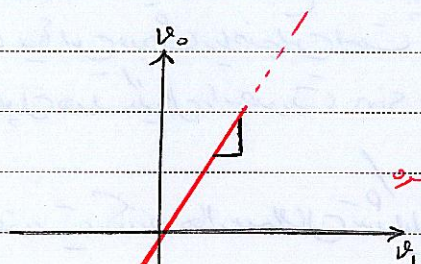
۲ ترنسیال



ورودی و خروجی در یک اندازه خطی هستند که آن خط از من است از خط منفی

یعنی ورودی و خروجی نسبت به زمین اندازه گیری می شوند و در این تقویت کننده ها چون یک خط مستقیم هستند ۳ ترنسیال برای آن در نظر می گیریم.

بصورت ولتاژ (voltage gain)



$$A = \frac{V_o}{V_i} = \text{نسبت خروجی به ورودی}$$

ایده آل ← خط مستقیم ← از مبدأ رفته ← اگر ورودی صفر خروجی نیز صفر است.

بهمه توان %

تقویت کننده بدون ولتاژ را افزایش نمی دهد بلکه در بعضی موارد توان (وات) افزایش می یابد یعنی جریان را هم افزایش می دهد. در این جا به چه توانی احتساب می کنیم

$$\text{power gain} = \frac{V_o I_o}{V_i I_i}$$

مثلاً در ولتاژ و mA و mV تولید می شود اما ما می خواهیم در V و A تولید کنیم برای جریان بار.

$$\text{current gain } (A_i) = \frac{I_o}{I_i}$$



نکته: معمولاً gain را بر حسب dB تعریف می‌کنیم

$$A_{v_o} \text{ (dB)} = 20 \log |A_{v_o}| \text{ (dB)}$$

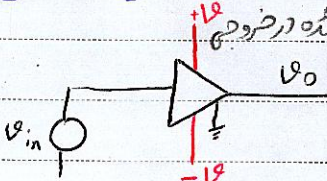
$$\text{gain} > 0 \text{ dB} \Rightarrow |A| > 1$$

$$A_{v_i} \text{ (dB)} = 20 \log |A_{v_i}| \text{ (dB)}$$

$$\text{gain} < 0 \text{ dB} \Rightarrow |A| < 1$$

$$A_p \text{ (dB)} = 10 \log |A_p| \text{ (dB)}$$

دریم که تقویت کننده می‌تواند توان بیشتری از توان سیگنال ورودی را به خروجی تحویل دهد. این مورد از طریق منبع تغذیه ایجاد می‌شود. طبق اصل بقای انرژی، توان اضافی شده در خروجی از طریق منبع تغذیه در درون تقویت کننده ایجاد می‌شود.



توانی که توسط منبع تغذیه تأمین می‌شود  $P_{dc}$  است چون تقویت کننده دیات است

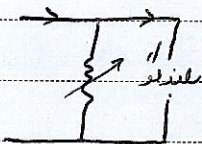
$$P_{dc} = V_{dc} I_1 + V_{dc} I_2$$

منبع تغذیه

$$P_{dc} + P_I = P_L + P_{\text{تلف شده}}$$

توان بار      تلف شده

ما خواهیم دید که این توان کمترین توان سیگنال دارد شده به  $P_L$  یعنی  $I_L$  کم می‌شود پس یک تفاوت در مدار آن قرار می‌دهیم پس  $P_L$  کم شده در نتیجه  $P$  تلف شده زیاد می‌شود.



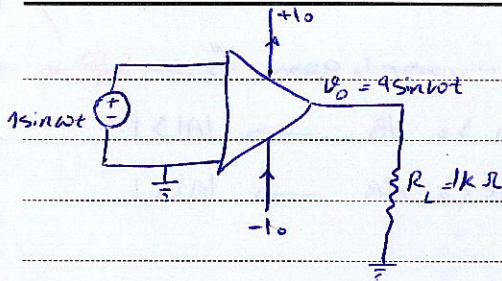
$$\text{از } P_I \text{ به دلیل نوسان بودن صرف نظر می‌کنیم} \quad \eta = \frac{P_L}{P_{dc}} \times 100 \quad \text{بازده}$$

**مثال:** تقویت کننده ای را در نظر بگیرید که یک منبع تغذیه  $+5\text{V}$  و  $-5\text{V}$  متصل است یک منبع سیگنال ولتاژ  $1\text{V}$  سینوسی با دامنه  $1\text{V}$  را گرفته و در خروجی ترانزیستور با دامنه  $9\text{V}$  قرار  $1\text{K}\Omega$  ایجاد می‌کند. تقویت کننده جریان  $9\text{mA}$  از هر یک از دو منبع ولتاژ  $5\text{V}$  می‌کشد. مقدار یک جریان ورودی تقویت کننده  $9\text{mA}$  است. مقدار خروجی ولتاژ، خروجی جریان، بهره توان، توانی که از منبع  $dc$  کشیده می‌شود، توان تلف شده در تقویت کننده را به دست آورید.



Subject:

Year. Month. Date. ( )



$$A_v = \frac{v_o}{v_i} = 9 = 20 \log 9 \text{ dB}$$

$$I_o = \frac{v_o}{R_L} = \frac{9}{1 k\Omega} = 9 \text{ mA}$$

$$A_i = \frac{I_o}{I_i} = 90$$

$$P_L = v_o I_o = \frac{9}{\sqrt{2}} \times \frac{9}{\sqrt{2}} = 40.5 \text{ mW}$$

$$P_I = v_i I_i = \frac{1}{\sqrt{2}} \times \frac{1}{\sqrt{2}} = 0.5 \text{ mW}$$

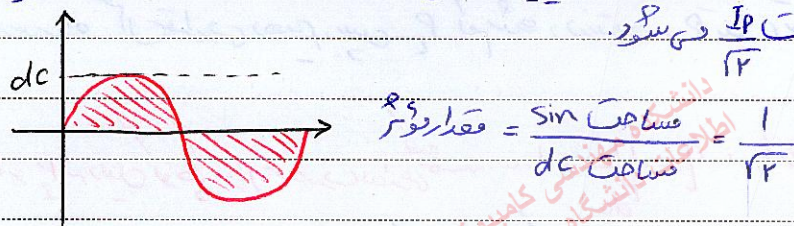
$$A_p = \frac{P_L}{P_I} = \frac{40.5}{0.5} = 81 \text{ dB}$$

$$P_{dc} = 10 \times 9.5 + 10 \times 9.5 = 190 \text{ mW}$$

$$P = P_{dc} + P_I - P_L = 129.7 \text{ mW}$$

$$\eta = \frac{P_L}{P_{dc}} \times 100 = 21.3\%$$

در یک سیگنال سینوسی دما و در میان در حال تغییر است پس باید مقدار دما را در دست آورده و



در اینجا برای دست آوردن به فرض کنیم اختلاف فاز وجود ندارد.

$$A = 100$$

الباب تعویض کننده

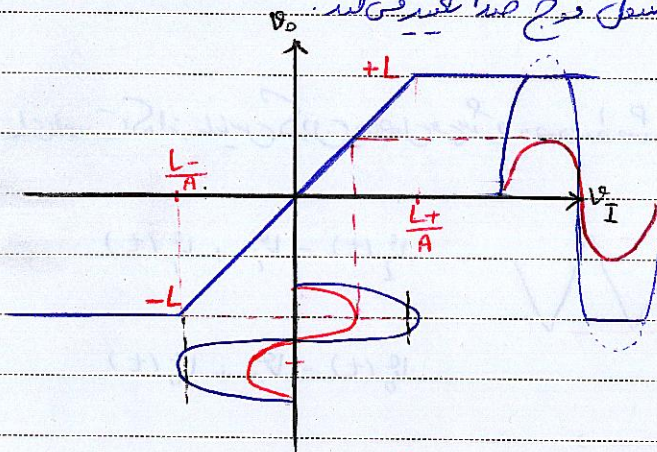
$$1 \text{ mV} \rightarrow 10 \text{ mV} \quad \checkmark$$

$$2 \text{ mV} \rightarrow 20 \text{ mV} \quad \checkmark$$

$$100 \text{ mV} \rightarrow 100 \text{ V} \quad \times \Rightarrow \text{طبق تئوری انرژی} \Rightarrow \text{الباب سه}$$



اگر به منبع تغذیه ولت وصل کرده باشیم حد باله ولتاژی که می دهد همانا است.  
در سطل زیر درودی را از حدی بدین حدی که در تقسیم از حد  $P$  است ضوئی به صورت سینوسی  
نیست یعنی سطل موج ضوئی دیگر همانند قبل  $\sin$  نیست که با این پدیده اعوجاج می گویند.  
از لحاظ ریاضی این موج  $\sin$  نیست اما نزدیک است پس می توان سری فوریه آن را نوشت  
الراسی است و پهنای فایردی در سطل موج صدا تحریف می کند.



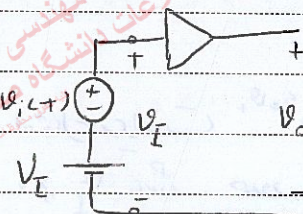
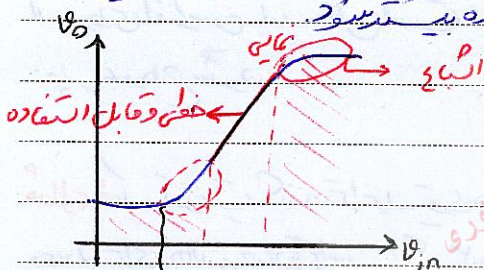
$$\frac{L_-}{A_0} \ll \frac{V_I}{I} \ll \frac{L_+}{A_0}$$

اگر رابطه  $V_0$  و  $V_I$  خطی نباشد چه اتفاقی رخ می دهد؟  
اعوجاج ایجاد می شود و بزرگسال تفاوتی در ضوئی دریافت می شود. در واقع رابط غیر خطی نوع  
بزرگسال را عوض می کند.

$$V_0 = k V_I^2 + P V_I$$

$P$  مشخصه تبدیل تقویت کننده واقعی غیر ایده آل:

زمانی که یک تقویت کننده از نوع خطی نباشد باید در گذر از بازه قسیمی از رابط در نظر می گیریم که قابل  
به خطی دارد ولی این کار باعث می شود محدودیت تقویت کننده بدین شود.



$$V_0 = V_0 + V_0(t)$$

۱- رابط خطی

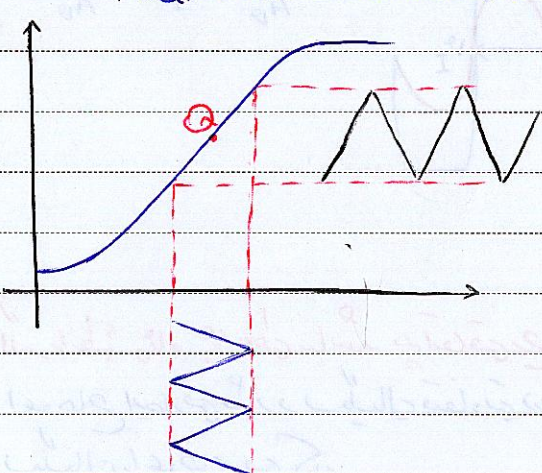
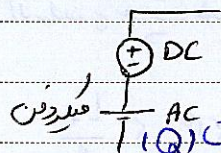
۲- خطی تقویت کننده

تقویت کننده با نویز



برای ترانسفر و ولتاژ در مداره خطی از روش بایس کردن استفاده می کنیم یعنی بار در مدار اولیه تعریف کار را به جا می کنیم. برای انتقال منبع ولتاژ بایس با آن سری می کنیم.

**مثال:** اگر ولتاژ خروجی صحت بایس ولتاژ آن صفر و ولتاژ بار در خروجی در زمانی که صحت بایس ولتاژ ۱۰ جمع می شود.



$$V_1(t) = V_1 + V_1(t)$$

$$V_1(t) = V_0 + V_1(t)$$

$$V_1(t) = A_1 V_1(t)$$

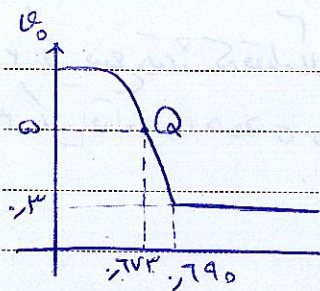
$$A_1 = \left. \frac{dV_0}{dV_1} \right|_{Q}$$

هرگاه که در این خط باشد قابل قبول است چون خط است و سبب در هر نقطه برابر است.

اگر ولتاژ افزایش یابد به خط است تا به خط تعریف گشته از ناحیه خطی آن خارج شده و ولتاژ در خروجی دچار انحراف شود.

**مثال:** یک تعریف گشته ترانسفر ولتاژ بایس انتقال برابر است.  $V_0 = 10 - 10^{-11} V_1$ . این ولتاژ برای حالتی صادق است که  $V_1 > 0$  و  $V_1 > 2$ . حدود  $+L$  و  $-L$  در مدار ترانسفری متناظر با آن را پیدا کنید. برای دایسون  $V_0 = 10$  مقدار بایس dc در خروجی چه قدر باید باشد. مقدار هر دو دایسون تعریف چه قدر است.





$$L_- = 0.3$$

$$V_i = 0.790$$

$$L_+ \xrightarrow{V_i=0} L_+ = 10 - 10^{-11} \approx 10 \quad V_i = 0$$

$$V_o = 5 \Rightarrow V_i = 0.773$$

$$A = \left. \frac{dV_o}{dV_i} \right|_{V_i = 0.773} = -200$$

### علامه قرار داری :

$i$  : مقدار کلی یک سیگنال اخطای

$i_c$  : مقدار ac سیگنال

$I_c$  : مقدار dc سیگنال

$I_c$  : دامنه سیگنال قناب

$V_{DD}$  : مقدار ولتاژ منبع تغذیه

$I_{DD}$  : جریان کاری منبع تغذیه کشیده می شود

### انواع تقویت کننده ها :

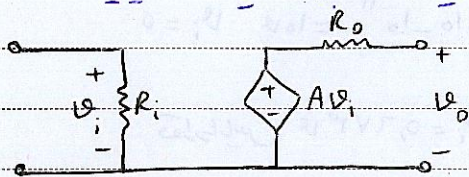
یک تقویت کننده می تواند از یک یا ده ها ترانزیستور تشکیل شده باشد. با این وجود انواع مختلف تقویت کننده را می توان با مدل های ساده ای نشان داد. در این بخش، ما به بررسی تقویت کننده های داخلی تقویت کننده اطلاق داریم.

### تقویت کننده ولتاژ :

یک تقویت کننده ولتاژ، ولتاژ ورودی را به ولتاژ خروجی تبدیل می کند. این تقویت کننده ها معمولاً دارای یک ورودی و یک خروجی هستند. این تقویت کننده ها می توانند به صورت یک تقویت کننده ولتاژ یا یک تقویت کننده توان عمل کنند. این تقویت کننده ها می توانند به صورت یک تقویت کننده ولتاژ یا یک تقویت کننده توان عمل کنند.

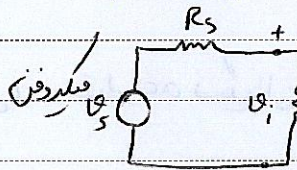


۲. یک منبع ولتاژ که مقدار آن نسبت به  $A_{V_0}$  از روی مقدار ولتاژ ورودی تعیین می شود.
۳. یک مقاومت خروجی  $R_0$  که باید می شود هنگام تقسیم بار خروجی تقویت کننده تعیین کند.



تقویت کننده ایده آل نیست و دارای مقاومت ورودی و خروجی است.

برای نزدیک شدن این تقویت کننده به تقویت کننده ایده آل باید  $R_0$  به صفر برسد تا در اصل کولن  $R$  بار مدار و تمام ولتاژ خروجی در دستگاه برسد. همچنین باید ولتاژ ورودی برای بارها و ولتاژ در دستگاه متصل به آن باشد برای این منظور باید  $R_i$  به بی نهایت میل کند تا تقسیم ولتاژ به هم برسد و ثابت بماند.



$$R_i \rightarrow \infty$$

$$R_0 \rightarrow 0$$

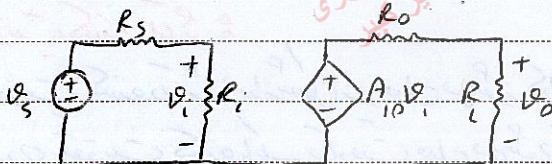
$$\frac{V_i}{V_s} = \frac{R_i}{R_i + R_s} \approx 1 \quad R_i \gg R_s$$

روقیه باری تقویت کننده وصل نمائید  
همه بار باز

$$V_o = A_{V_0} V_i \frac{R_L}{R_L + R_0} \Rightarrow A_V = \frac{V_o}{V_i} = A_{V_0} \frac{R_L}{R_L + R_0} \quad A_{V_0} = \frac{V_o}{V_i} \bigg|_{R_0=0}$$

در باردهایی که مقدار  $R_L$  تغییر میابد  $R_0$  را از لحاظ مقدار  $R_L$  کوچکتر انتخاب می کنند.

همه ولتاژ برای تقویت کننده غیر ایده آل؟  
نسبت ولتاژی که بار خروجی به ولتاژ منبع و سیگنال در حالت تقویت کننده به حالت بارده و مقدار مقاومت خروجی آن نیز غیر صفر باشد برابر است با



$$\frac{V_o}{V_s} = A_{V_0} \frac{R_i}{R_i + R_s} \frac{R_L}{R_L + R_0}$$



$$R_L \gg R_o \Rightarrow A_{v_s} = A_{v_o} \frac{R_L}{R_L} \Rightarrow A_{v_s} \approx A_{v_o}$$

بنابراین که برای تأمین سیگنال سازه شده  $R_L$  بزرگی دارد در نتیجه نسبت  $R_o$  بزرگتر است در حالی که در بارهای بسیار بزرگ  $R_L$  کوچک است در نتیجه اثر تأمین سیگنال در خروجی می‌رود.

↓ اثر  $R_L$  کوچک یا بزرگ در خروجی  $R_o$  که مقاومت تأمین سیگنال است اثر می‌گذارد.

### 8 buffer Amplifier

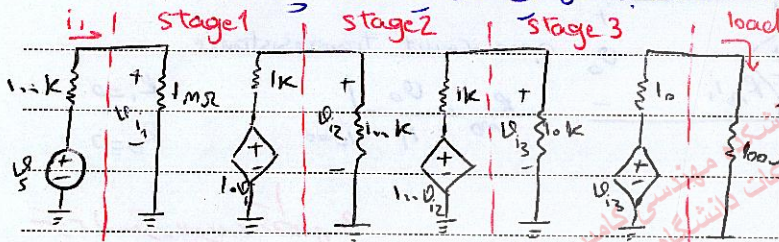
تقویت کننده‌ای است که بهره نزدیک به یک دارد اما مقاومت ورودی آن بسیار زیاد و مقاومت خروجی آن نیز بسیار کم است. این نوع تقویت کننده برای تطبیق امپدانس استفاده می‌گردد.

این تقویت کننده خوب  $A_{v_s}$  زیاد و  $R_{in}$  زیاد و  $R_o$  کم دارد. ولی هیچ تقویت کننده‌ای نیست که هر سه ویژگی را با هم داشته باشد. در نتیجه از تقویت کننده با سه قسمت استفاده می‌کنیم که آن

تقویت کننده طبقه‌ای می‌گویند. buffer amplifier

$A_{v_1}$	$A_{v_2}$	$A_{v_3}$
$R_{in}$	بزرگ	$R_o$
زیاد	زیاد	کم

**مثال 8:** تقویت کننده سه‌مرحله‌ای زیر را رسم کنید. ۱- طبقه اول مقاومت ورودی بالایی دارد که با بار مقاومت ضعیف می‌گردد. ۲- در طبقه دوم تقویت کننده‌ای تکرار شده است که بهره بسیار بیشتری دارد ولی مقاومت ورودی آن کم است. ۳- تقویت کننده آخر با طبقه خروجی مقاومت خروجی کمی دارد ولی بهره آن بسیار زیاد است. مقدار بهره کلی این تقویت کننده چقدر است؟



استفاده از اینها برای ساخت تقویت کننده سه‌طبقه و تطبیق مقاومت‌های ورودی و خروجی در ساخت تقویت کننده بود.

$$V_1 = \frac{10^6}{100 \times 10^3 + 10^6} \times V_s = \frac{10}{11} V_s = 0.909 V_s$$

$$V_2 = \frac{100 \times 10^3}{10^3 + 100 \times 10^3} \times 10 V_1 = \frac{1000}{101} \times \frac{10}{11} V_s = 9.9 \times 0.909 V_s$$

$$V_3 = \frac{10k}{1k + 10k} \times 10 V_2 = \frac{1000}{11} V_2 = 90.9 \times 9.9 \times 0.909 V_s$$

P4PCO

$$A_p = \frac{1}{2} [A_v(dB) + A_i(dB)]$$



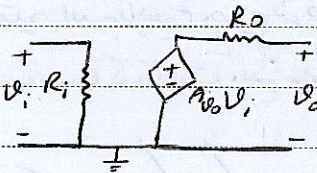
Subject:

Year. Month. Date. ( )

$$\frac{V_o}{V_i} = \frac{100}{110} \times \frac{V_o}{V_i} = 0.909 \times 90.9 \times 90.9 \times 0.909 \times \frac{V_o}{V_i}$$

سایر مدل های تعویض کننده 8

1) Voltage Amplifier



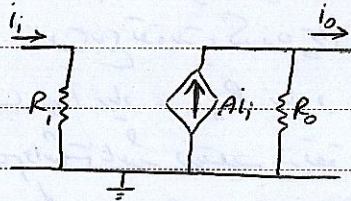
open-circuit voltage gain

$$A_{vo} = \frac{V_o}{V_i} \bigg|_{i_o=0}$$

$$R_i = \infty$$

$$R_o = 0$$

2) current Amplifier



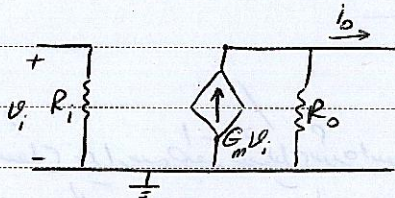
short-circuit current gain

$$A_{is} = \frac{I_o}{I_i} \bigg|_{V_o=0}$$

$$R_i = 0$$

$$R_o = \infty$$

3) Transconductance Amplifier



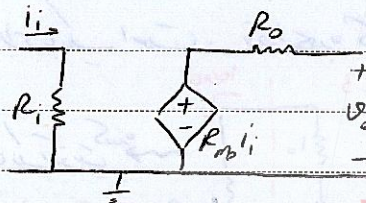
short-circuit transconductance

$$G_{ms} = \frac{I_o}{V_i} \bigg|_{V_o=0}$$

$$R_i = \infty$$

$$R_o = \infty$$

4) Transresistance Amplifier



open-circuit transresistance

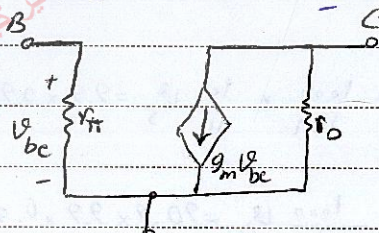
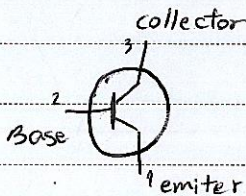
$$R_{mo} = \frac{V_o}{I_i} \bigg|_{i_o=0}$$

$$R_i = 0$$

$$R_o = 0$$

ترانزیستور پیوند دوقطبی 8

ترانزیستور پیوند دوقطبی ساده ترین المانی است که می توان از آن برای تعویض مدل استفاده کرد

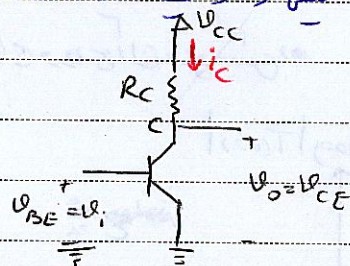
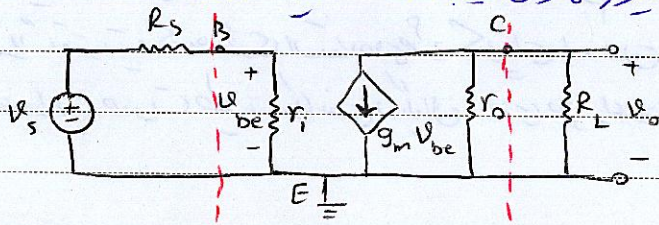


4PCO transconductance تعویض کننده المانی است که می توان از آن برای تعویض مدل استفاده کرد

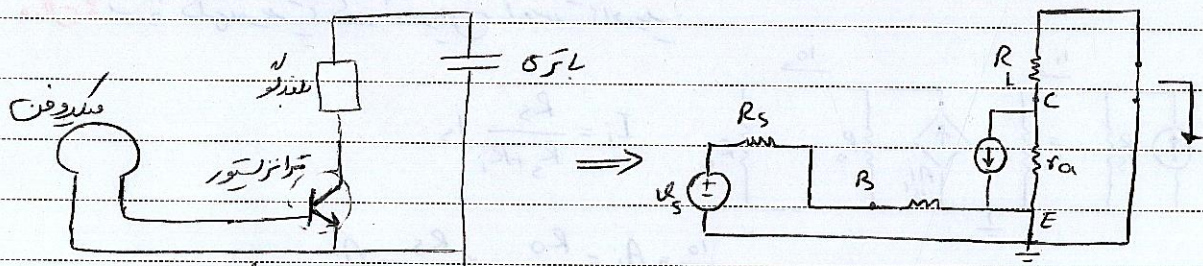


این نوع تقویت کننده که دیواره را می کشد و جریان تقویت شده را خارج می کند  
 می گویند

یکی از تقویت کننده ها که می تواند ترانزیستور را ایجاد کرد ایندیفرنسیال است



$R_C$  یا  $R_L$  هم بلندگوی متصل شده به تقویت کننده را دارد که از طریق یک ترانزیستور ولتاژ تقویت شده و حاصل یک سیگنال می باشد. که با ترانزیستور از بلندگوی  $R_L$  صدای بیشتری تولید می کند. در واقع با سرت صدایه که در می کشد و  $R_C$  صدای بیشتری می کشد و سیگنال عبور کننده از  $R_C$  تقویت می کند.



مقاومت باتری در مقابل سیگنال بسیار ناچیز است در نتیجه در مدل کردن به اقصای کوتاه تبدیل می شود.

مثال ۵ فرکانس صدای انسان در حدود 4000 Hz قرار دارد و فرکانس های موسیقی در حدود ۲۰۰۰۰ - ۲۰۰ Hz قرار دارد.

اندازه گیری پاسخ فرکانسی تقویت کننده

هر چه صدای از فرکانس های مختلف است باقی می ماند. همانطور که گفته شد درودی تقویت کننده را می توان بصورت سیگنال های سینوسی نشان داد از این روش و فرکانس های حجم تقویت کننده ها نمونه پاسخ گویم آن به سیگنال های سینوسی با فرکانس های مختلف می باشد.

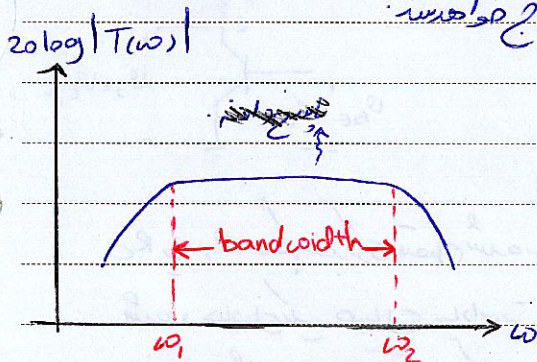


Subject:

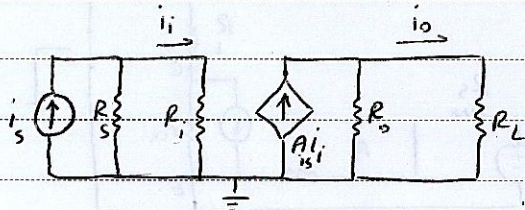
Year. Month. Date. ( )

به ازای حد فرکانس صفر که در این مدار می شود.

فرض می کنیم فرکانس تقویت کننده بسیار کم باشد که در محدوده ای سی سی فرکانس باشد و به تقویت کننده ثابت بهره و گینال های خارج از این رنج سی سی ها در حد تقویت کننده باشد. این رنج سی سی های باند تقویت کننده می نامند.  
همچنین تقویت کننده طوری انتخاب می شود که گینال های باند آن حد گینال های ورودی آن را پوشش دهد.  
در این صورت طیف فرکانسی گینال ورودی و چهار گینال خارج خواهد شد.



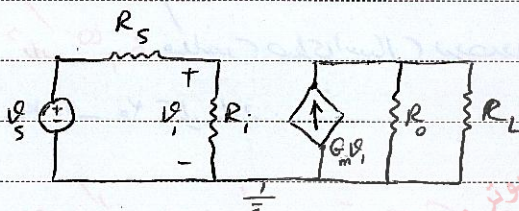
مثال: به چه کلی تقویت کننده جریان را می توان آورد.



$$I_i = \frac{R_s}{R_s + R_i} i_s$$

$$\frac{i_o}{i_s} = A_i = \frac{R_o}{R_o + R_L} \times \frac{R_s}{R_s + R_i} A_{is}$$

مثال: آالنس به تقویت کننده transconductance



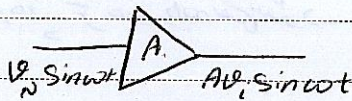
$$G_m = \frac{i_o}{v_s} \quad v_i = \frac{R_i}{R_s + R_i} v_s$$

$$i = G_m \frac{R_i}{R_s + R_i} v_s \quad i_o = \frac{R_o}{R_o + R_L} \times \frac{R_i}{R_s + R_i} G_m v_s$$

$$G_m = \frac{R_o}{R_o + R_L} \frac{R_i}{R_s + R_i} G_{ms}$$



در حالت عادی یک تقویت کننده بدون تغییر سیگنال به همان سیگنال آن را چند بار کرده و خارج می کند.



ولی در نیای واقعی ۱- محدود آچی از فرکانس ورودی است: چون علت از طریق تقویت کننده می توان به همان ها را می بیند را دریافت کرد زیرا تقویت کننده هایی که در تقویت کننده وجود دارد به همان ها را می بیند تقویت نمی کند.

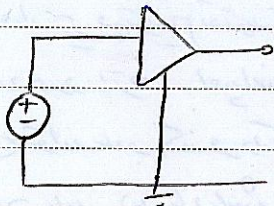
$$|T(\omega)| = \frac{V_o(\omega)}{V_i(\omega)} = \frac{V_o(s)}{V_i(s)}$$

↓  
بسیج فرکانس

از طریق خازن، ترانزیستور و سلف می توان یک نشان ساز ساخت.

۲- سیگنال خروجی نسبت به ورودی یک اختلاف فاز پیدا می کند. از جمله عوامل موجود در این اختلاف فاز را می بیند اجزاء سلف و خازن است. این آن هایی که تقویت کننده از طریق ترانزیستور و سلف سازیم و ترانزیستور شامل خازن است اختلاف فاز در آن وجود دارد.

اختلاف فاز  $\phi = \angle T(\omega)$  بسیج فاز



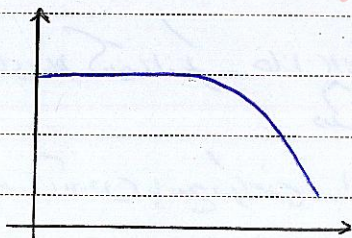
برای محاسبه بسیج فرکانس تقویت کننده دو بار معادل به ازای همان الان الیو (سلف، خازن) می بیند آن را قرار می دهند.

$$L \rightarrow j\omega L \quad C \rightarrow \frac{1}{j\omega C} \quad \frac{1}{sC}$$

نکته: از خاصیت خازن ترانزیستور در ساخت DRAM و در بین های دیجیتال CCD به کار می رود.

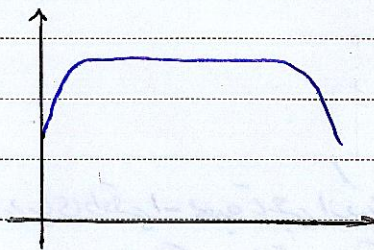
دست بندی تقویت کننده ها بر بنیای بسیج فرکانس: سرفیای سیگنال بسیج فرکانس تقویت کننده ها می توان آن دسته بندی کرد:

۱- low pass: فرکانس های بالا را عبور نمی دهد.



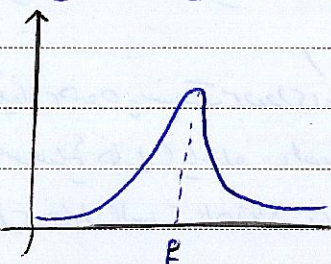


۲. میانگین: همانند رانندگی در یک مسیر مستقیم. تغییرات ناگهانی در خروجی را حذف می‌کند و فقط تغییرات را عبور داده می‌شود.



۲. band pass : (بالا ندر)

تقویت کننده‌ای است که تنها سیگنال‌های با فرکانس خاصی را عبور می‌دهد و بسیار حساس است.

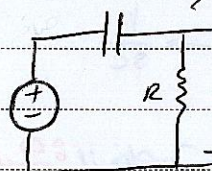


### Single-time-constant network

در یک مدار می‌توان تقویت کننده را

در دو مدار زیر می‌توانیم تقویت کننده‌های بالا ندر و پاس باند را ایجاد کرد. برای این کار خاص تنظیم کرده و

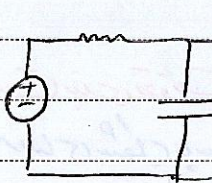
همانطور که در مدار بالا ندر و پاس باند است برای این



در مدار بالا ندر و پاس باند را می‌توانیم با تغییر مقدار خازن کم یا زیاد

کنیم. در مدار بالا ندر و پاس باند این مدار بالا ندر است یعنی برای

فرکانس‌های بالا عمل می‌کند.



افراد این مدار نباید هیچ‌یک از خازن عبور کنند تا آنجا که ولتاژ به مقاومت بار برسد.

در مدار بالا ندر و پاس باند می‌توانیم با تغییر مقدار خازن برای فرکانس‌های پایین

مناسب است. در مدار بالا ندر و پاس باند این مدار بالا ندر است یعنی برای

در مدارهای بالا که از یک خازن استفاده کرده‌ام Single-time-constant می‌گویند.

در یک مقاومت

$$T = RC$$

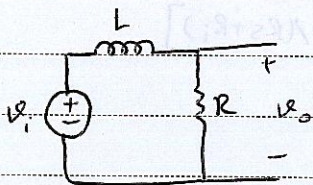
برای بدست آوردن پاسخ فرکانسی ابتدا مدار را به حالت پایدار می‌کنیم.

P4PCO

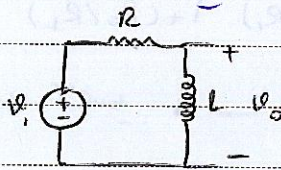
مدت زمانی که تقویت کننده طول می‌کشد تا به فرکانس قطع برسد.



نکته 8: می توان در ساخت این مدارها از سلف نیز استفاده کرد.



low pass



High pass

$$T = \frac{L}{R}$$

مثال: مقویت کننده ولتاژ سهولتی برای ظرفیت خازنی  $C_i$  در درونی می باشد. برای این مدار:  
 ابتدا مقدار کده ولتاژ را به صورت یک رابطه فرکانسی بدست آورید. مقدار کده dc و فرکانس قطع  
 3dB را مشخص کنید.

1. مقدار فوق را برای دالتی کده 0dB می شود. برای مقادیری بدست آورید.  
 2. مقدار ضریب را برای مقادیری مشخص کنید.

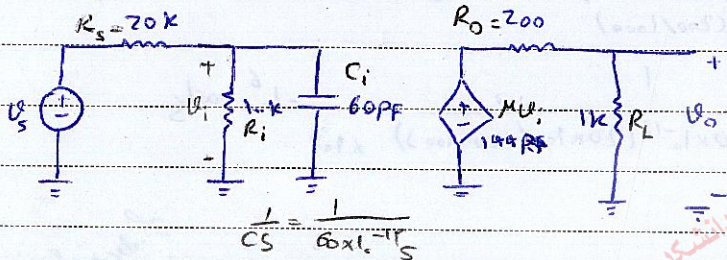
(I)  $V_i = \frac{k}{\omega} \sin \omega t, V$

(II)  $V_i = \frac{k}{\omega} \sin \omega t, V$

(III)  $V_i = \frac{k}{\omega} \sin \omega t, V$

(IV)  $V_i = \frac{k}{\omega} \sin \omega t, V$

$$|T| = \frac{|k|}{\sqrt{1 + \omega^2 \tau^2}}$$



$$V_i = V_s \frac{Z}{Z + R_s} \xrightarrow{\gamma = \frac{1}{Z}} V_i = V_s \frac{1}{1 + R_s \gamma_i} = V_s \frac{1}{1 + R_s (1/R_i + sC_i)} \Rightarrow \frac{V_i}{V_s} = \frac{1}{1 + (R_s/R_i) + sC_i R_s}$$

رابطه را به فرم یک STC تبدیل می کنیم.  $\frac{k}{1 + \frac{s}{\omega_0}}$

$$\frac{V_i}{V_s} = \frac{1}{1 + (R_s/R_i) + sC_i R_s}$$

$$V_o = \mu V_i \frac{R_L}{R_L + R_o}$$



Subject:

Year. Month. Date. ( )

$$\frac{V_o}{V_s} = \mu \frac{1}{1+(R_s/R_i)} \frac{1}{1+(R_o/R_L)} \frac{1}{1+s C_i [(R_s R_i)/(R_s+R_i)]}$$

$$T = C_i \frac{R_s R_i}{R_s + R_i} \rightarrow \text{طبقه رابط از بازدار T ضریب}$$

در مدار هم با هم

با آنالیز کردن مدار مقوم می شود که از نوع پاسیف انداز است پس رابط از بازدار آن به قسم  $\frac{k}{1+s/\omega_o}$  است.

$$K = \frac{V_o}{V_s} (s=0) = \mu \frac{1}{1+(R_s/R_i)} \frac{1}{1+(R_o/R_L)} \quad \text{مقدار ضریب DC}$$

$$\omega_o = \frac{1}{T} = \frac{1}{C_i (R_s \parallel R_i)} \rightarrow \text{مقدار فرکانس قطع 3 dB}$$

نیز از ترانس دوسر بازدار دو مقدار است در مدتی  
فوازی می شوند

ب) با فرض بازدار و مقدار فرکانسی طریاف:

$$K = 144 \left( \frac{1}{1+20/100} \right) \left( \frac{1}{1+(200/1000)} \right) = 100 \text{ V/V}$$

$$\omega_o = \frac{1}{60 \times (20 \parallel 100 \text{ k}\Omega)} = \frac{1}{60 \times 10^{-12} \{20 \times 100 / (20+100)\} \times 10^3} = 1.6 \text{ rad/s}$$

$$f_o = \frac{1.6}{2\pi} = 159.2 \text{ kHz}$$

از آنجایی که ضریب با بسبب  $20 \text{ dB/decade}$  کم می شود پس از دو دهه که به  $0 \text{ dB}$  کاهش خواهد یافت:

$$\text{unity-gain frequency} = 100 \times \omega_o = 10^8 \text{ rad/s} \text{ or } 15.92 \text{ MHz}$$



الف)  $|T| = 100$  ،  $\varphi = -\tan^{-1} \frac{1}{10} = -5.7^\circ$

$v_o = 10 \sin(1.2t)$

برای مداسی و لا با استفاده از روابط صفحه ۴

ب)  $|T| = 99.5$  ،  $\varphi = -\tan^{-1} 1 = -5.7$

قدرت پهنای باند و اختلاف فاز را بدست آورده

$v_o = 9.95 \sin(1.5t - 5.7)$

و رابطه را می نویسم

ج)  $|T| = \frac{10}{\sqrt{2}} = 7.07$  ،  $\varphi = -45$

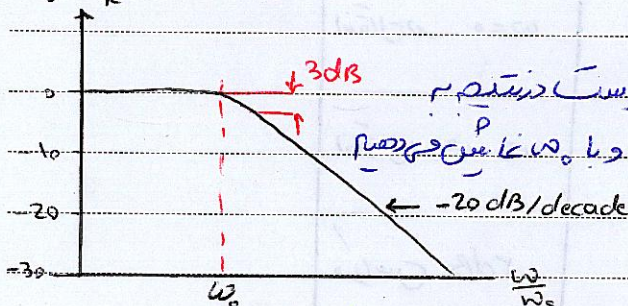
$v_o = 7.07 \sin(1.6t - 45)$

د)  $|T| = 1$  ،  $\varphi = -90$

$v_o = 1 \sin(1.8t - 89.4)$

$20 \log |T(\omega)| \text{ dB}$

• bode plot



\* بایس کدر:

فرکانس که در آن 3dB افت کند دلبه به دلبه بدست می آید

چنین فرکانسی، فرکانس قطع 3dB می گوئیم و با  $\omega_0$  نمایش می دهیم

در  $\omega = 0$  که به بایس (بایس) می گویند

$$\frac{T(\omega)}{k} \bigg|_{\omega=\omega_0} = \frac{1}{\sqrt{2}} \Leftrightarrow \frac{k}{1 + j\frac{\omega}{\omega_0}} \bigg|_{\omega=\omega_0} = \frac{1}{\sqrt{2}}$$

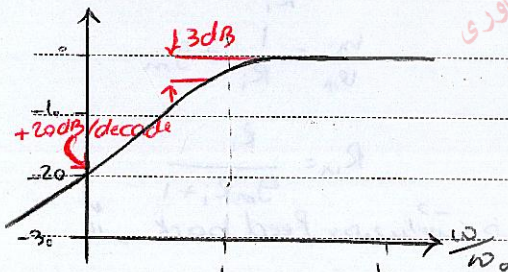
فرکانس قطع ای که در  $\omega_0$  کاهش می کند

$\omega_0 = \frac{1}{T} = \frac{1}{RC}$

3dB از این رابطه بدست آمده است

• نکته: در این وجود دو نوع فرکانس داریم که فرکانس بایس و فرکانس کدر است. فرکانس بایس را  $\omega_0$  می گویند و فرکانس کدر را  $\omega_c$  می گویند. فرکانس بایس را  $\omega_0$  می گویند و فرکانس کدر را  $\omega_c$  می گویند.

در واقع با تبدیل مدارهای ششاد A و C به مدارهای ساده و از آنجا که STC می توان با استفاده از روابط جدول صفحه ۴ به تعیبات حساب کنیم



\* بالا کدر:

PAPCO

فرکانس قطع



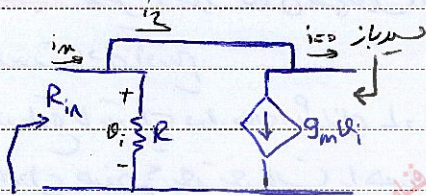
Subject:

Year. Month. Date. ( )

(HP) بالا	(LP) پایین	
$\frac{Ks}{s + \omega_0}$	$\frac{K}{1 + (s/\omega_0)}$	تابع انتقال $T(s)$
$\frac{K}{1 - j(\omega/\omega_0)}$	$\frac{K}{1 + j(\omega/\omega_0)}$	تابع انتقال $T(j\omega)$
$\frac{ K }{\sqrt{1 + (\omega/\omega_0)^2}}$	$\frac{ K }{\sqrt{1 + (\omega/\omega_0)^2}}$	بسیج اندازه $ T(j\omega) $
$\tan^{-1}(\omega/\omega_0)$	$-\tan^{-1}(\omega/\omega_0)$	بسیج فاز $\angle T(j\omega)$
0	K	انتقال در $\omega = 0$
K	0	انتقال در $\omega = \infty$
$T = \text{پهنای باند}$ $\tau = RC \leq 1/f_r$	$\omega_0 = \frac{1}{\tau}$	فرکانس 3dB

مثال (1.58)

مدار زیر یک تقویت کننده Transconductance با میانجی خروجی آن به درونی Feed back  
شده است. مقدار مقاومت ورودی  $R_{in}$  را حساب کنید.



$$KCL: I_m = I_1 + g_m V_i$$

$$I_1 = \frac{V_m}{R_i}$$

$$V_m = V_i$$

$$\Rightarrow I_m = \frac{V_m}{R_i} + g_m V_m$$

$$\frac{I_m}{V_m} = \frac{1}{R_i} + g_m$$

$$R_{in} = \frac{R_i}{g_m R_i + 1}$$

این Feed back در مدار است خروجی به مدخل ورودی با این کار مقاومت ورودی کم شده است.

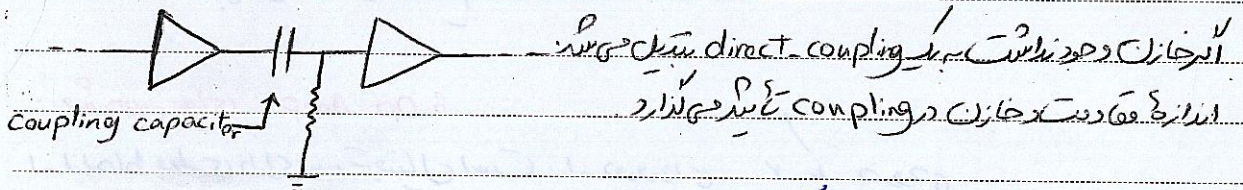


## - تأثیر خازن بر پاسخ فرکانسی 8 -

در نوع خازن بر پاسخ فرکانسی تقویت کننده اثر می‌گذارد:

الف) خازن‌های داخلی تقویت کننده باعث می‌شوند تا محدوده فرکانس‌های بالاتر افت کند.

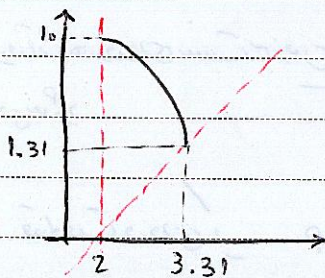
ب) خازن‌های کوپلینگ باعث می‌شوند تا محدوده فرکانس‌های پایین تر افت کند.



در این حالت برای وولتاژ DC آنالیز می‌کنیم که  $\omega = 0$  است پس ایدئیس خازن بی‌نهایت می‌شود و مدار باز می‌شود در نتیجه وولتاژ DC منتقل نمی‌شود ولی برای جریان می‌توانیم با استفاده از قانون اهم ضریب ولتاژ برای خازن ایدئیس آن برابر می‌شود و در تقویت کننده انتقال گویا می‌شود.

در نتیجه باعث می‌شود بایس DC تقویت کننده از بی‌نهایت برگردد و فرکانس موجود در محدوده تقویت کار تقویت کننده دوم باعث می‌گردد.

## سوال:



a)  $1.31 \leq V_o \leq 10$

$2 \leq V_i \leq 3.31$

b)  $V_o = 5 \rightarrow V_i = 3.31$

c)  $\frac{dV_o}{dV_i} \bigg|_{V_i=3} = -10$

d)  $V_o = 10 - 5(3 + V_i \cos \omega t - 2)^2$

$V_o = 10 - [5 V_i^2 (\frac{1}{2} + \frac{1}{2} \cos 2\omega t) + 10 V_i \cos \omega t + 5]$

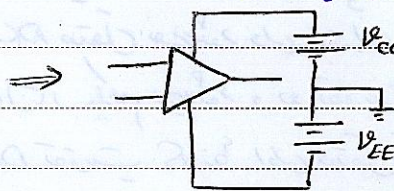
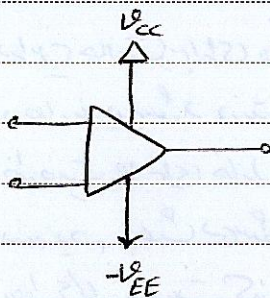


## تقویت کننده عملیاتی opAmp 3

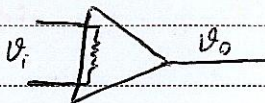
تقویت کننده های عملیاتی یا operational Amplifier، یک سری مدارهای دارای درگاه های الکتریکی دارد که از یک مدار یکپارچه ترانزیستور و مقاومت و بعضاً یک خازن ساخته می شود. در این فصل نیازی به دانستن مدار داخلی آنها نداریم و این مدارات را فقط با توجه به ویژگی های ترنسیال ورودی و خروجی آن بررسی خواهیم کرد.

## مسئله های Op-Amp 3

۱- از لحاظ مداری دارای سه ترنسیال است: ۱- دو ورودی ۲- یک خروجی  
مداری دو منبع تغذیه مثبت و منفی هستند.



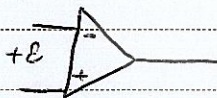
۲- opAmp طوری ساخته می شود که اختلاف ولتاژ بین ورودی مثبت و منفی را تقویت نماید.



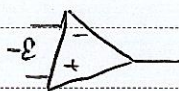
ولتاژ هر ورودی نسبت به زمین اندازه گیری می شود.  
$$V_o = A(V_+ - V_-)$$

۳- مقاومت ورودی یک opAmp ایده آل به بی نهایت است پس جریان ورودی آن صفر است.

۴- مقاومت خروجی opAmp ایده آل صفر در نظر گرفته می شود لذا می تواند  $A(V_+ - V_-)$  ولتاژ را به هر بار انتقال دهد. خروجی نسبت به زمین در نظر گرفته می شود.

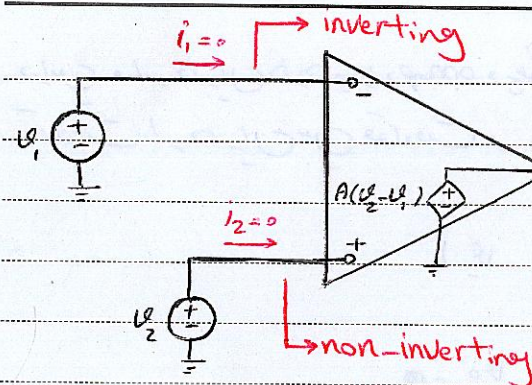


پس برای  $V_+ = E$  و  $V_- = 0$  می شود:  
$$V_o = AE \rightarrow \infty$$



پس برای  $V_+ = 0$  و  $V_- = -E$  می شود:  
$$V_o = AE^- \rightarrow -\infty$$





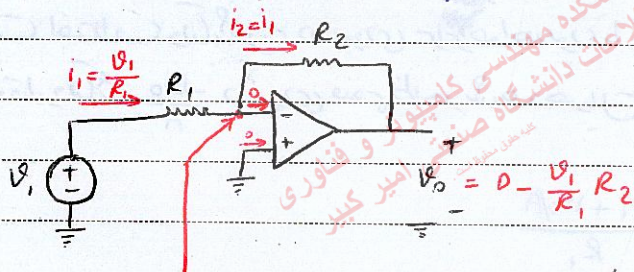
نکته: در op Amp ایده آل برای پهنای باند بی نهایت است یعنی از فرکانس صفر تا فرکانس های بالا با تقویت خواهد نمود.

علاقت خروجی نسبت به پهنای باند ورودی و پهنای باند خروجی در صورتی که پهنای باند ورودی و پهنای باند خروجی در آن non-inverting می گویند. خروجی با ورودی دیگر غیر هم فاز یا inverting است.

نکته: در دلیل بهره بی نهایت در op Amp این به صورت مدار باز استفاده می شود. اگر مدار باز بود بازایمان ها به صورت مدار Feed back استفاده می شود. یکی از ویژگی های op Amp این است که به صورت مستقیم به یک اتصال ورودی کوپل می شوند لذا می توانند در فرکانس های پایین نیز تقویت یک اتصال نمایند.

مدار ولولوس کننده

از op Amp ها به صورت مدار باز استفاده می شود زیرا به علت بهره خیلی زیاد می توان از آن استفاده کرد ولی با استفاده از یک Feed back می توان مدارهای گوناگونی را ساخت. مدار ولولوس کننده با استفاده از یک op Amp در دو مقاومت ساخته می شود. در مدار ولولوس کننده مقاومت  $R_2$  یک Feed back منفی را از خروجی به ورودی مثبت می نماید.



$$G = \frac{V_0}{V_1} = -\frac{R_2}{R_1}$$

$$V_2 - V_1 = \frac{V_0}{A} = 0$$

$$V_0 = 0 - \frac{V_1}{R_1} R_2$$

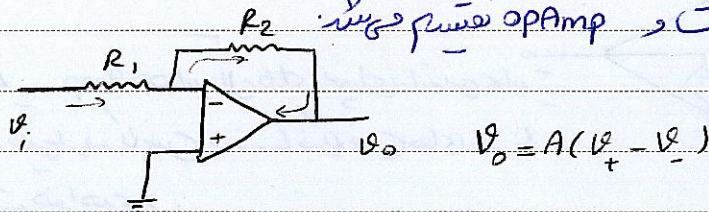
البرو را بی نهایت در نظر می گیریم پس صفر می شود در نتیجه:

$$V_2 - V_1 = 0 \text{ عبارت دیگر دو ورودی به صورت مجازی به هم}$$

وصل می شوند.



در این مدار جریان خروجی دارد opamp می شود زیرا انطوف است مدار باز است ولی در صورت وجود مقاومت بار جریان بین مقاومت و opamp تقسیم می شود

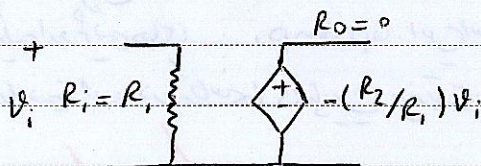


$$V_o = A(V_+ - V_-)$$

$$V_+ - V_- = \frac{V_o}{A_o}$$

← برای همین در مدارهای ایده آل  $A_o = \infty$  در نظر می گیریم

برای بدست آوردن مقاومت درونی مدار را به صورت black box در نظر می گیریم و باید بدست آوردن  $V_o$  را در درونی مقاومت درونی را بدست می آوریم. در این جا چون  $R_1$  به مقاومت  $R_2$  متصل شده و جریان  $i$  از منبع می کشد بین مقاومت درونی همان  $R_1$  است.



مقاومت درونی تقویت کننده باید زیاد باشد تا تمام ولتاژ درونی را از سگنال به طرف خود کشد.

نمودار مدار سست 3

$$i_1 = \frac{V_i - V_2}{R_1} = \frac{V_i}{R_1}$$

$$i_1 = i_2$$

مدار ایده آل نیست و  $A$  به کار می نرود

$$V_o = V_i - i_1 R_2 = 0 - \frac{V_i}{R_1} R_2$$

$$\frac{V_o}{V_i} = -\frac{R_2}{R_1}$$

در این حالت اختلاف ولتاژ بین دو درونی برابر خواهد بود  $\frac{V_o}{A}$  و چون درونی مثبت به زمین وصل شده مقدار ولتاژ  $-\frac{V_o}{A}$  در درونی منفی ظاهر شده و جریان زیر این مقاومت  $R_1$  عبور خواهد کرد.

$$i_1 = \frac{V_i - (-V_o/A)}{R_1} = \frac{V_i + V_o/A}{R_1}$$

به علت مقاومت به خنای درونی این جریان  $i_1$  از  $R_2$  عبور خواهد کرد:

$$V_o = -\frac{V_o}{A} - i_1 R_2 = -\frac{V_o}{A} - \left( \frac{V_i + V_o/A}{R_1} \right) R_2$$



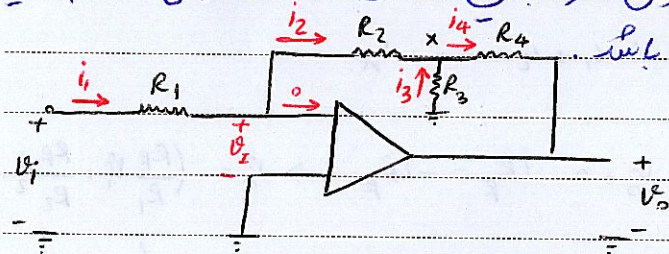
درستیم مقدار بهره فشار مستقیم را برابر است با:

$$G = \frac{V_o}{V_i} = \frac{-R_2/R_1}{1 + (1 + R_2/R_1)/A}$$

مثال ۸: همان طور که گفتیم باید مقدار مقاومت ورودی زیاد باشد. از طرفی مقدار بهره تقویت کننده هم باید بزرگ باشد. درستیم مقدار  $R_2$  نباید خیلی بزرگ باشد (طبق رابطه  $A = -R_2/R_1$ ) که این خود مانع عبور جریان می شود و از آنجایی که جریان خروجی از منبع ولتاژ ایده آل  $(V_2 - V_1) A_v$  گرفته می شود، مقدار مقاومت خروجی صفر است. درستیم با تقسیم مقاومت ها به صورت زیر می توان مقدار بهره خروجی بزرگ را ایجاد کرد.

مثال ۹: در مدار زیر فرض آپ امپ ایده آل (الف) مقدار بهره فشار مستقیم را محاسب کنید.

ب) با استفاده از این مقدار تقویت کننده فکوس ساز، آلتین ۱۰۰ و مقاومت ورودی  $1\text{M}\Omega$  بسازید. فرض کنید کوچکترین مقاومتی که دارید  $1\text{M}\Omega$  باشد.



$$\frac{V_o}{V_i} = \frac{-V_o}{V_i} = \frac{-V_o}{V_i} = 0$$

$$I_1 = \frac{V_i - V_i}{R_1} = \frac{V_i - 0}{R_1} = \frac{V_i}{R_1}$$

$$I_1 = I_2 = \frac{V_i}{R_1}$$

$$V_x = V_i - I_2 R_2 = 0 - \frac{V_i}{R_1} R_2 = -\frac{R_2}{R_1} V_i$$

$$I_3 = \frac{0 - V_x}{R_3} = \frac{R_2}{R_1 R_3} V_i$$

$$I_4 = I_2 + I_3 = \frac{V_i}{R_1} + \frac{R_2}{R_1 R_3} V_i$$

$$V_o = V_x - I_4 R_4 = -\frac{R_2}{R_1} V_i - \left( \frac{V_i}{R_1} + \frac{R_2}{R_1 R_3} V_i \right) R_4$$

$$\frac{V_o}{V_i} = - \left[ \frac{R_2}{R_1} + \frac{R_4}{R_1} \left( 1 + \frac{R_2}{R_3} \right) \right] = \frac{-R_2}{R_1} \left( 1 + \frac{R_4}{R_2} + \frac{R_4}{R_3} \right)$$



ماجرای دروغ بیست آه برای کس تعویذ نند

مبارک و شاد

A circuit diagram of an inverting operational amplifier. The non-inverting input (+) is connected to ground. The inverting input (-) is connected to a summing junction. This junction has multiple inputs:  $V_{i1}$  through resistor  $R_1$ ,  $V_{i2}$  through resistor  $R_2$ , and  $V_{in}$  through resistor  $R_n$ . The currents entering the junction are labeled  $i_1$ ,  $i_2$ , and  $i_n$ . The output of the op-amp is  $V_o$ , and the feedback resistor is  $R_f$ . The current through the feedback resistor is labeled  $i$ .

$$l = l_1 + l_2 + \dots + l_n$$

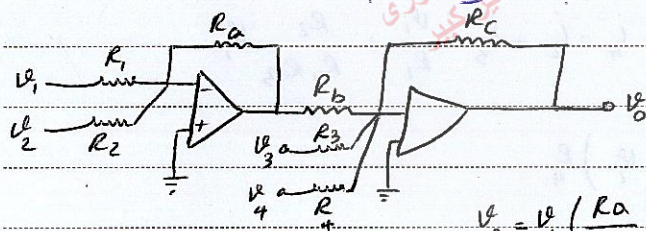
$$V_0 = 0 \quad iR_P = -iR_P \Rightarrow V_0 = -\left(\frac{R_P}{R_1} V_1 + \frac{R_P}{R_2} V_2 + \frac{R_P}{R_n} V_n\right)$$

به عبارت دیگر خروجی به صورت حاصل جمع دینار، و روی های مختلف عمل می کند.

$$V_0 = - \left( \frac{R_F}{R_1} V_1 + \frac{R_F}{R_2} V_2 + \dots + \frac{R_F}{R_n} V_n \right)$$

جمع کتب کائنات، بیانات، فتاویٰ

خروجی سال زیر بار نظر بر متن اب و اب ایده ال بصورت زیر خواهد بود:



$$V_s = V_1 \left( \frac{R_a}{R_1} \right) \left( \frac{R_c}{R_b} \right) + V_2 \left( \frac{R_a}{R_2} \right) \left( \frac{R_c}{R_D} \right) - V_3 \left( \frac{R_c}{R_3} \right) - V_4 \left( \frac{R_c}{R_4} \right)$$

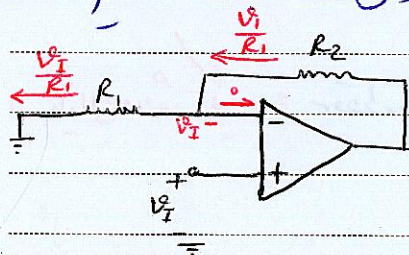


Subject:

Year. Month. Date. ( )

## مدار non Inverting

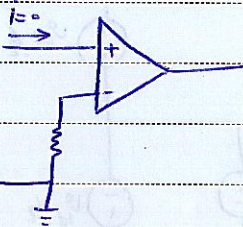
الکترونیکال دردی با به دست OP Amp وصل کنیم به شکلش گفته است خواهیم داشت



$$i_1 = i_2 = \frac{V_i}{R_1}$$

$$V_o = V_i + i_2 R_2 = V_i + \frac{R_2}{R_1} V_i = \left(1 + \frac{R_2}{R_1}\right) V_i$$

این مدار دارای تفاوت دردی به خط است زیرا هیچانی از  $V_i$  نمی کشد بنابراین  $\frac{V_i}{i_i} = 1$  به خط است.



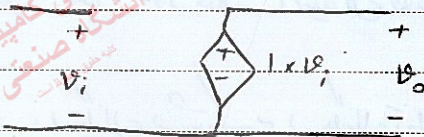
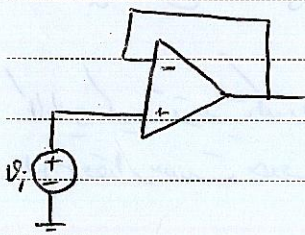
تفاوت خروجی این مدار صفر است.

## مدار Voltage Follower

به عنوان بافر از آن استفاده می شود. تفاوت دردی آن به خط است پس وقتی تفاوت گفته ای نیاز داریم که تفاوت دردی بالا باشد. بافر از این استفاده می کنیم. تفاوت خروجی آن صفر در پتانسیل بدین هیچ تغییری منتقل می شود.

یک مدار حساب به مدار تقویت کننده ولتاژ است که در آن یک ای با خط به خط non Inverting و با مقدار  $R_1 = 0$  و  $R_2 = 0$  می شود.

این مدار با داشتن محدودیت برای اتصال منبع با امپدانس خروجی بالا به بار با امپدانس کم استفاده می شود.



$$V_o = V_i, \quad R_{in} = \infty, \quad R_{out} = 0$$



Subject:

Year:      Month:      Date: ( )

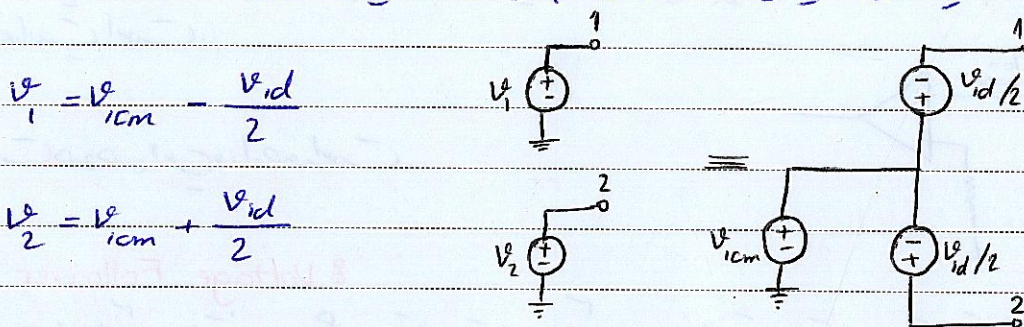
**سیگنال تفاضلی:** اختلاف بین سیگنالهای ورودی  $v_1$  و  $v_2$  را با سیگنال تفاضلی می گویند.

$$v_{id} = v_2 - v_1$$

**سیگنال مدیستیک:** به مقدار متوسط سیگنال اعمالی به ورودی گفته می شود.

$$v_{icm} = \frac{v_1 + v_2}{2}$$

بر اساس تعاریف فوق سیگنال های ورودی را به این صورت می توان نوشت:



$$v_1 = v_{icm} - \frac{v_{id}}{2}$$

$$v_2 = v_{icm} + \frac{v_{id}}{2}$$

**تقویت کننده تفاضلی:**

این از کار بردهای مهم آپ امپ در طراحی تقویت کننده های تفاضلی است. تقویت کننده تفاضلی اختلاف دو سیگنال ورودی را تقویت نموده و مقدار فستیک بین آنها را حذف می نماید. خروجی را در حالت کلی می توان به صورت زیر نوشت:

$$v_o = A_{d1} v_{id} + A_{cm1} v_{icm}$$

که  $A_{d1}$  گین تفاضلی و  $A_{cm1}$  گین مدیستیک است. در حالت ایده آل مقدار آن صفر است.

اگر این یک تقویت کننده بر اساس سبیت حذف سیگنال فستیک به سیگنال تفاضلی اندازده سبیت می شود. این مقدار سبیت حذف سیگنال فستیک نامیده می شود.

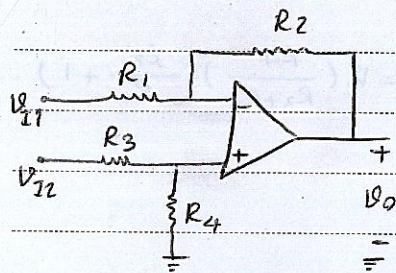
$$CMRR = 20 \log \frac{|A_{d1}|}{|A_{cm1}|}$$

پس از آن این سبیت در مواردی نظیر دستگاه های ابزار دقیق کاربرد بسیاری دارد.



اینها از نظریات حذف امپدانس هستند و از آنجا که در این دو مدار، نویز ورودی بسیار  
سورسیده است، از طریق حذف امپدانس، نویز را از بین می‌برد.

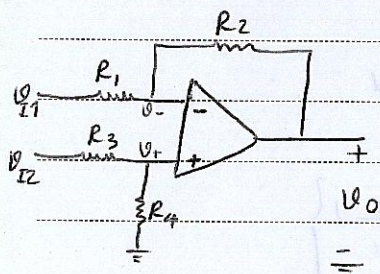
این دو مدار، تقویت کننده درverting و noninverting هستند.  $\frac{R_2}{R_1}$  و  $(1 + \frac{R_2}{R_1})$  به ترتیب ضرایب تقویت هستند. این دو مدار، تقویت کننده تفاضلی را  
ساخته است که برای حذف امپدانس، باید gain این دو مدار را برابر کرد.



$$\frac{R_4}{R_4 + R_3} (1 + \frac{R_2}{R_1}) = \frac{R_2}{R_1}$$

$$\frac{R_4}{R_4 + R_3} = \frac{R_2}{R_2 + R_1} \Rightarrow \frac{R_4}{R_3} = \frac{R_2}{R_1}$$

آنالیز تقویت کننده تفاضلی:



$$V_{id} = V_2 - V_1$$

$$\begin{cases} V_1 = V_{Icm} - V_{id}/2 \\ V_2 = V_{Icm} + V_{id}/2 \end{cases}$$

$$V_+ = \frac{R_4}{R_3 + R_4} V_2 = V_-$$

$$V_0 = V_- + iR_2 = V_- + \left( \frac{V_- - V_1}{R_1} \right) R_2 = \frac{-R_2}{R_1} V_1 + \frac{1 + R_2/R_1}{1 + R_3/R_4} V_2$$

$$= \frac{-R_2}{R_1} (V_{Icm} - V_{id}/2) + \frac{1 + R_2/R_1}{1 + R_3/R_4} (V_{Icm} + V_{id}/2)$$

$$= \left( \frac{1 + R_2/R_1}{1 + R_3/R_4} - \frac{R_2}{R_1} \right) V_{Icm} + \frac{1}{2} \left( \frac{1 + R_2/R_1}{1 + R_3/R_4} + \frac{R_2}{R_1} \right) V_{id}$$

$$\Rightarrow A_d = \frac{1}{2} \left( \frac{1 + R_2/R_1}{1 + R_3/R_4} + \frac{R_2}{R_1} \right)$$

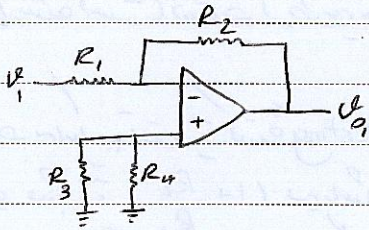
$$A_{cm} = \frac{1 + R_2/R_1}{1 + R_3/R_4} - \frac{R_2}{R_1}$$



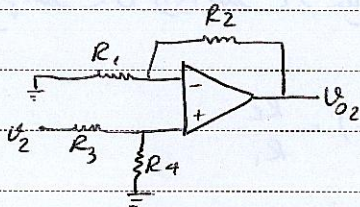
Subject:

Year . Month . Date . ( )

3. super position <sup>2</sup> ~~انالیز بقوت بسته نقاطی 2 و 3~~



$$\text{Set } V_2 = 0 \Rightarrow V_{O1} = -\left(\frac{R_2}{R_1}\right)V_1$$



$$\text{Set } V_1 = 0 \Rightarrow V_{O2} = V_2 \left( \frac{R_4}{R_3 + R_4} \right) \left( \frac{R_2}{R_1} + 1 \right)$$

super position  $\Rightarrow V_O = V_{O1} + V_{O2} = -\frac{R_2}{R_1} V_1 + \frac{1 + R_2/R_1}{1 + R_3/R_4} V_2$

$$= \left( \frac{1 + R_2/R_1}{1 + R_3/R_4} - \frac{R_2}{R_1} \right) V_{icm} + \frac{1}{2} \left( \frac{1 + R_2/R_1}{1 + R_3/R_4} + \frac{R_2}{R_1} \right) V_{id}$$

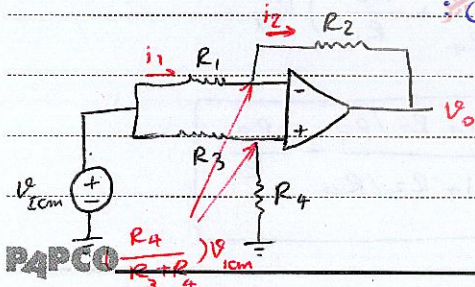
$$CMRR = 20 \log \left\{ \frac{1}{2} \left( \frac{1 + R_2/R_1}{1 + R_3/R_4} + \frac{R_2}{R_1} \right) / \left( \frac{1 + R_2/R_1}{1 + R_3/R_4} - \frac{R_2}{R_1} \right) \right\}$$

$A_{cm} \text{ شرط صفر شدن } : \frac{R_2}{R_1} = \frac{R_4}{R_3} \Rightarrow V_O = (V_2 - V_1) \frac{R_2}{R_1}$

برای ساده کردن کار و محاسبه مقادیر مقادیر را به صورت زیر انتخاب می شود:

$$R_3 = R_1, \quad R_4 = R_2$$

3. <sup>5</sup> ~~انالیز بقوت بسته نقاطی 5 و 6~~  
برای پیدا کردن این مقادیر از مدار زیر می توان کمک گرفت:



P4PCO  $\frac{R_4}{R_3 + R_4} V_{icm}$



$$i_1 = \frac{1}{R_1} \left[ V_{icm} - \frac{R_4}{R_4 + R_3} V_{icm} \right] = V_{icm} \frac{R_3}{R_4 + R_3} \frac{1}{R_1}$$

$$V_o = \frac{R_4}{R_4 + R_3} V_{icm} - i_2 R_2 \quad i_1 = i_2 \Rightarrow V_o = \frac{R_4}{R_4 + R_3} V_{icm} - \frac{R_2}{R_1} \frac{R_3}{R_3 + R_4} V_{icm}$$

$$= \frac{R_4}{R_4 + R_3} \left( 1 - \frac{R_2}{R_1} \frac{R_3}{R_3 + R_4} \right) V_{icm}$$

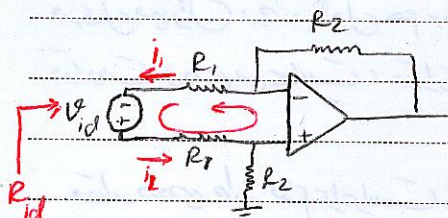
لذا برای این درستی خواص دست:

$$A_{cm} = \frac{V_o}{V_{icm}} = \left( \frac{R_4}{R_4 + R_3} \right) \left( 1 - \frac{R_2}{R_1} \frac{R_3}{R_3 + R_4} \right)$$

انتخاب نسبت مقاوت ها بصورت  $\frac{R_4}{R_3} = \frac{R_2}{R_1}$  خواص دست:  $A_{cm} = 0$

مقاومت ورودی تعویض شده تعاضلی:

برای محاسبه مقاومت ورودی که در مقابل ولتاژ تعاضلی  $V_{id}$  مشاهده خواهد شد از شکل زیر استفاده می شود:



در این شکل برای سادگی نسبت مقاوت ها بصورت زیر انتخاب شده است:

$$R_3 = R_1 \quad \text{و} \quad R_4 = R_2$$

بنابراین برای درستی های آپ این بصورت مجاری به هم وصل هستند خواص دست:

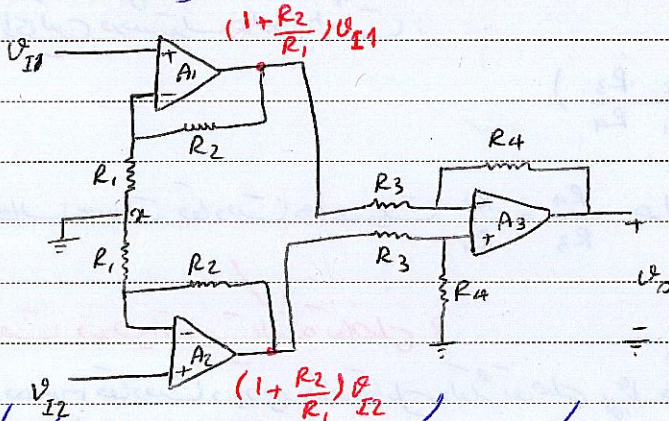
$$V_{id} = R_1 i_1 + 0 + R_1 i_1 \Rightarrow R_{id} = 2R_1$$



**نکته ۸:** برای داشتن عبور بالا در این مدار باید  $R_1$  کوچک شود که این باعث کاهش مقاومت درونی خواهد شد. این مشکل در مدار دیگری با نام تقویت کننده انزلی حل شده است. (بر اساس رابطه عبور  $A_d$ )

### تقویت کننده انزلی ۸

مسئله کم بودن مقاومت درونی تقویت کننده تفاضلی را می توان با استفاده از دو بافر حل کرد. در این صورت که مطابق شکل زیر در طبقه اول دو بافر با تقویت درونی بالا سیگنال های درونی را بر طبقه دوم منتقل کرده و در طبقه دوم تقویت کننده تفاضلی اجزای مدستترک تفاضلی آنها را تقویت می نماید.



در محل می توان در طبقه اول هم بجای بافر خالی از یک تقویت کننده nonInverting استفاده کرد با داشتن تقویت درونی بی نهایت، قواری هم در تقویت سیگنال درونی نقش داشته باشد.

مقدار درونی طبقه دوم را برابر است با:

$$\left(1 + \frac{R_2}{R_1}\right) (V_{I2} - V_{I1}) = \left(1 + \frac{R_2}{R_1}\right) V_{Id}$$

در نتیجه مقدار ولتاژ خروجی برابر خواهد بود با:

$$V_O = \frac{R_4}{R_3} \left(1 + \frac{R_2}{R_1}\right) V_{Id}$$

و بالاخره مقدار عبور تفاضلی برابر است با:

$$A_d = \left(\frac{R_4}{R_3}\right) \left(1 + \frac{R_2}{R_1}\right)$$

مقدار گین مستقیم نیز صاف است.

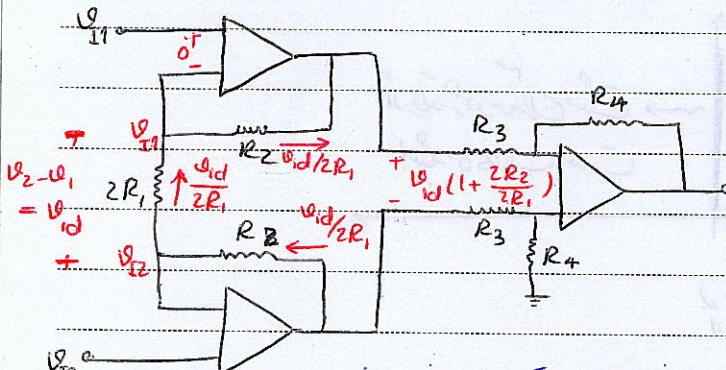


### معایب تقویت کننده انزای ۸

۱. پهنای باند کوچک در طبقه اول به هم رسیدن پهنای باند تقویت می شود. این کار علاوه بر اینکه می تواند باعث ایجاد تقویت کننده ها شود باعث می شود تا مقدار CMRR کل تقویت کننده کمتر شود.
۲. در تقویت کننده موجود در طبقه اول باید دقیقاً مثل هم عمل کنند در غیر این صورت خروجی آنها با هم تفاوت پیدا کرده و این اختلاف در طبقه دوم تقویت می شود که می تواند باعث خطای زیادی شود.
۳. برای تغییر بهره باید مقدار دو مقاومت  $R_1$  بطور همزمان تغییر کند که کار ساده ای نیست.

### تقویت کننده انزای بهیود یافته ۸

با اعمال تغییر کوچکی در تقویت کننده انزای می توان ایرادات گفته شده را برطرف نمود. در این مدار اتصال زمین نقطه X حذف شده است.



$$V_o = \frac{R_4}{R_3} \left( 1 + \frac{R_2}{R_1} \right) (V_2 - V_1)$$

$$A_d = \frac{V_o}{V_2 - V_1} = \frac{R_4}{R_3} \left( 1 + \frac{R_2}{R_1} \right)$$

لین در دسترس صفراست. آمپدانس ورودی به هم رسیده است و آمپدانس خروجی صفراست. این تقاضی را می توان با تنظیم  $R_1$  تعیین کرد. معمولاً لین را از طریق طبقه اول بدست آورده و طبقه دوم کار تقویت تفاضلی را انجام می دهد.

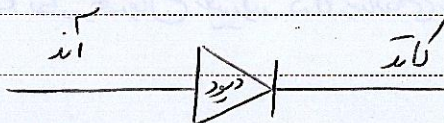
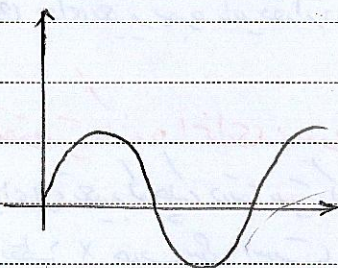
دانشگاه مهندسی کامپیوتر و فناوری اطلاعات  
دانشگاه صنعتی امیرکبیر



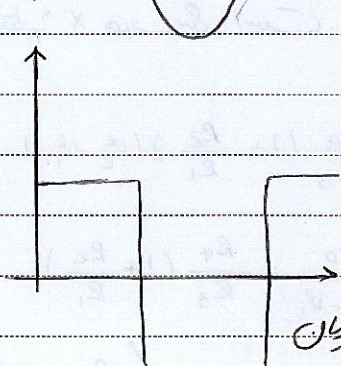
دیود:

اغلب مداراتی که در فصل قبلی با تقویت کننده ها ساخته ایم به صورت غلط عمل می کردند و این ایراد به سبب نداشتن دیود در مدار است. فقط توسط مدارهای غیر خطی قابل پیاده سازی هستند. مثلاً تولید سیگنال  $\sin$  از یک منبع تغذیه مستقیم و یا مدارات منطقی دیجیتالها.

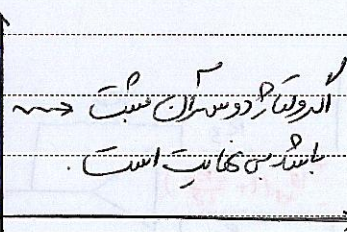
دیود دارای ۲ ترمینال (پایه) است و فرقی که با مقاومت دارد این است که یک اتصال غیر خطی است.



جریان به صورت تکراری از مثبت به منفی حرکت می کند

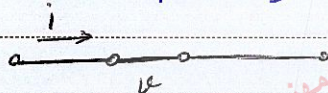


الکترون ها فقط به یک جهت می توانند حرکت کنند  
عبوری صاف است



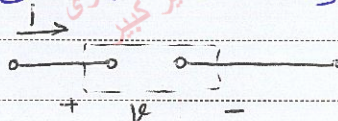
الکترون ها در هر لحظه به یک جهت حرکت می کنند  
بازتاب می خورند

الکترون ها را اعمال می نمایند بیست از آنکه باشد دیود در هر لحظه مستقیم بوده و جریان از آن عبور خواهد کرد



$$I > 0 \Rightarrow I = 0$$

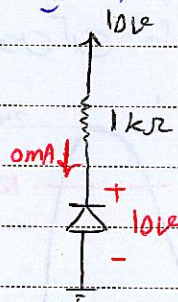
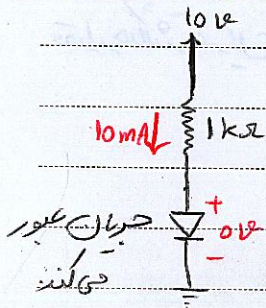
الکترون ها را اعمال می نمایند کمتر از آنکه باشد دیود در هر لحظه معکوس بوده و در صورت قطع عمل خواهد کرد



$$I < 0 \Rightarrow I = 0$$

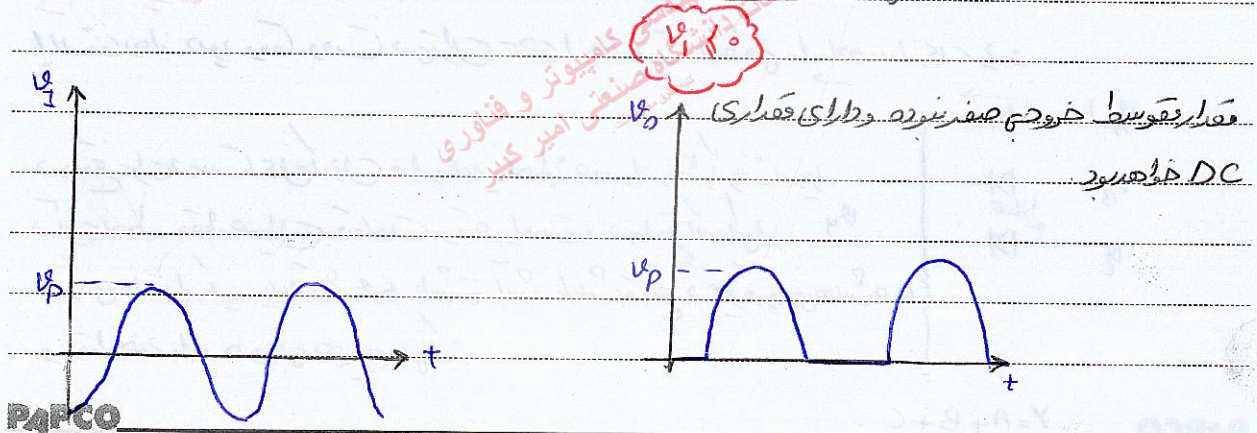
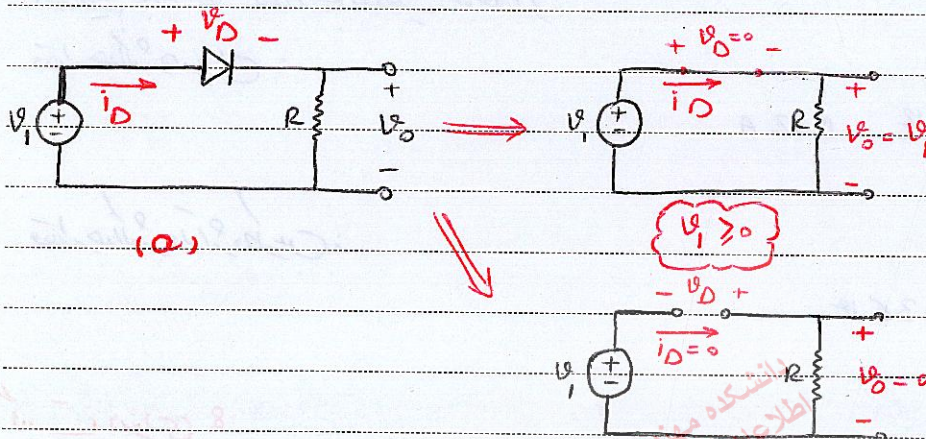


نکته ۸: در محل برای محافظت از دیود باید یک وسیله مدارات جانبی جریان عبوری از دیود را قطع کند در حال هدایت است و همچنین مقدار ولتاژ و دمای آن را کنترل و بررسی در دمای آن می افتد و محدود کرد و اگر نه دیود آسیب خواهد دید.



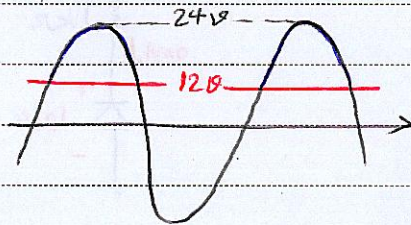
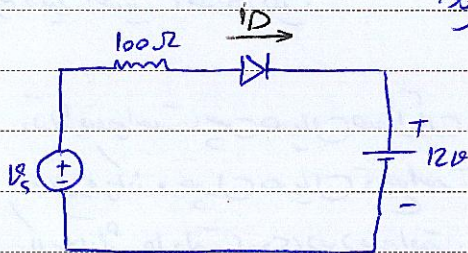
ولتاژ منفی است پس جریان صفر است  
عبور نمی کند و چون جریان قطع است  
کن ولتاژ ۱۰ ولت روی دیود می افتد.

نکته ۹: برای طراحی دیود (پلوس سازی دیود) ۸  
پیش از کار بردن دیود در مدارات یکسوساز است. یک مدار ساده یکسوساز مطابق شکل زیر از دیود و یک مقاومت ساخته می شود. اگر این مدار دما و دمای آن را کنترل و دمای آن را کنترل می کند. هدایت کرده و جریان را عبور می دهد. در این حالت منفی ولتاژ و دیود در دمای آن منفی ولتاژ و هدایت با عبور نخواهد داد.





**مسئله ۷:** مدار شکل زیر برای شارژ یک باتری ۱۲ ولت استفاده می شود. اگر منبع ولتاژ یک ولت ۱۸ ولت و یک مقاومت ۱۰۰ اهم باشد. مقدار ولتاژ بار را پیدا کنید. و مقدار ولتاژ بار را پیدا کنید. و مقدار ولتاژ بار را پیدا کنید.



برای ولتاژ خروجی داریم: ولتاژ بار را پیدا کنید. باتری ۱۲ ولت به ولتاژ بار اضافه می شود. ولتاژ بار را پیدا کنید.

$$24 \sin \theta = 12 \rightarrow \theta_1 = 30^\circ, \theta_2 = 150^\circ$$

$$150 - 30 = 120$$

در یک سیکل با اندازه ۱۲۰ درجه ولتاژ بار را پیدا کنید.

مقدار ولتاژ بار را پیدا کنید.

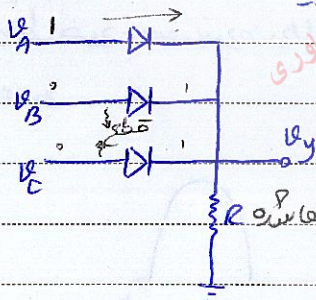
$$I_d = \frac{24 - 12}{100} = 0.12 \text{ A}$$

مقدار ولتاژ بار را پیدا کنید.

$$24 + 12 = 36 \text{ V}$$

### مسئله ۸: ولتاژ خروجی

با استفاده از نمودار ولتاژ خروجی از مدارات منطقی را پیدا کنید.



در واقع برای درست عمل کردن مدار باید ولتاژ ورودی را پیدا کنید.

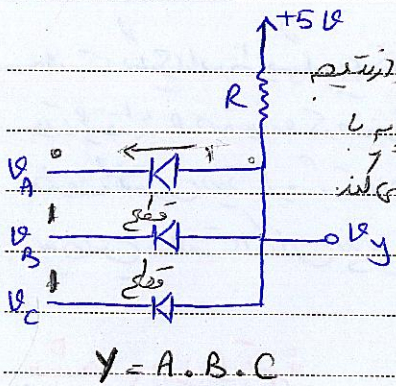
در آن لحظه ولتاژ خروجی منفرجه است. در واقع آن ولتاژ را پیدا کنید.

در ولتاژها مقدار یک یا ولتاژ ۵۴ ولت باشد باعث قطع ولتاژ ورودی ها می شود.

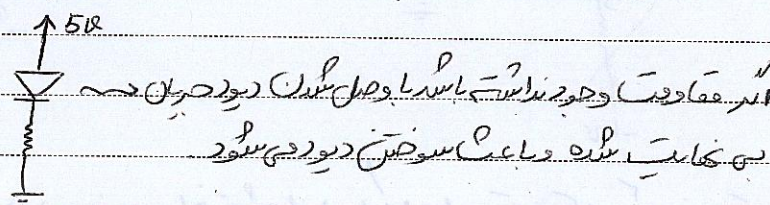
و مقدار خود را به خروجی وصل می کنند.

$$Y = A + B + C$$

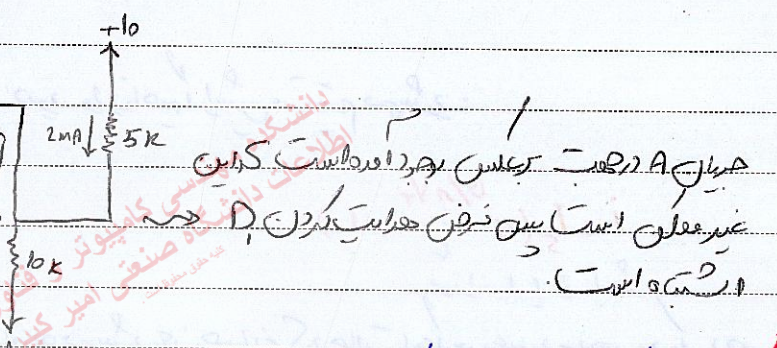
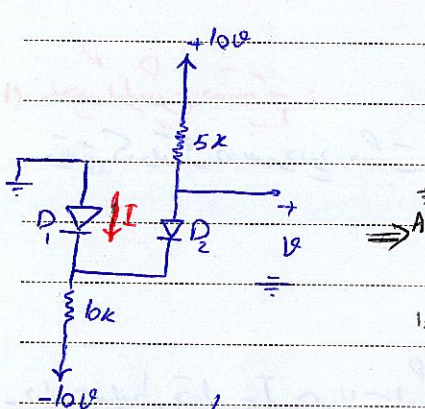
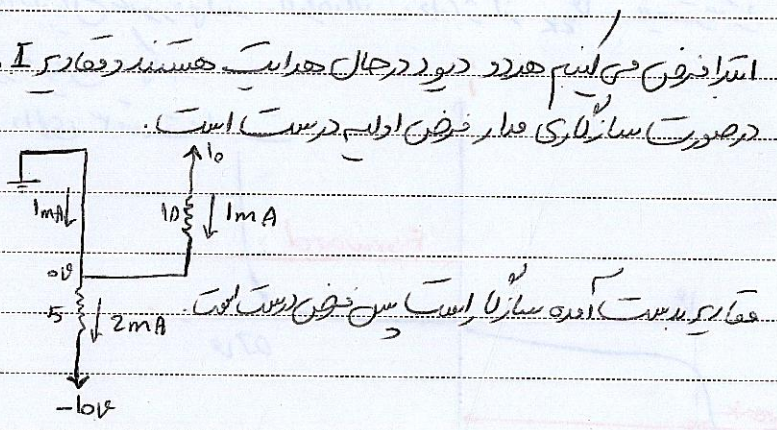
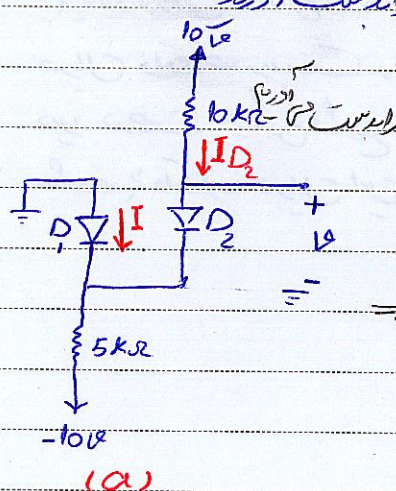




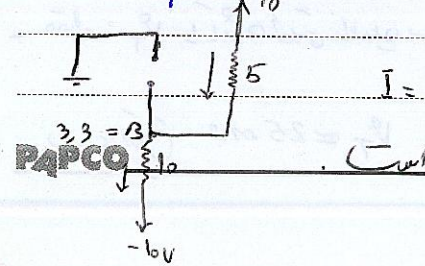
بدلیل افت ولتاژ سیگنال مثبت در خروجی حالت اشباع می افتد و در نتیجه مقدار ولتاژ خروجی صفر می شود. مقدار صفر تابع عبور جریان از دیود یا دردی که می شود در نتیجه یک صفر. مقدار خروجی به معنی تبدیل می کند



**پسال:** با فرض این آل بودن دیودها مقدار جریان I و ولتاژ V\_A را بدست آورید



**نکته:** اگر در یک حالت سازگار بود بقیه حالت های قطع و هدایت را برای دیودها بررسی می کنیم (b)



$$I = \frac{10 + 10}{5 + 10} = 1.33 \text{ mA}$$

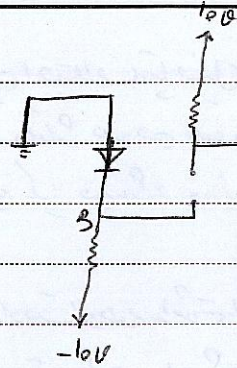
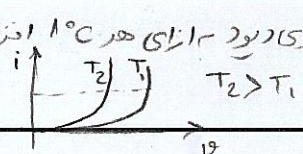
$$V_B = -10 + 10 \times 1.33 = 3.3 \text{ V}$$

در نتیجه مقدار V\_B برای حالت جاری 3.3 است و I=0 است



نکته: در یک جریان دایود ثابت، افت ولتاژ دایود ۲ از برای هر  $10^{\circ}\text{C}$  افزایش دما  $2\text{mV}$  کاهش خواهد یافت.

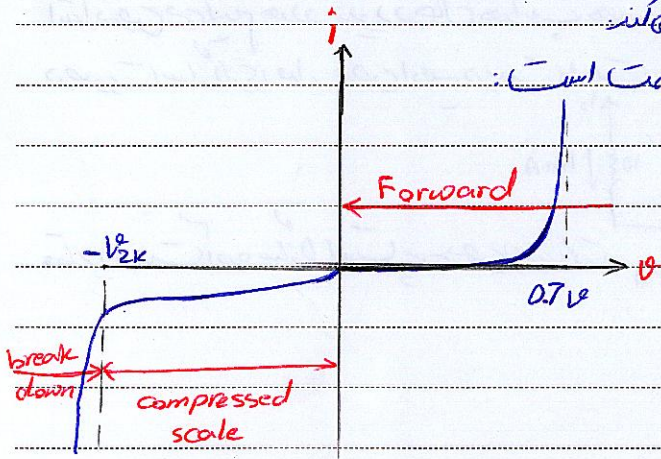
Subject: \_\_\_\_\_  
Year: \_\_\_\_\_ Month: \_\_\_\_\_ Date: \_\_\_\_\_



حالت دیگری از نظر سیگنال که در شکل (b)  $D_2$  قطع و  $D_1$  هادی است.  
ولتاژ نقطه B صفر است که صفر بودن B باعث قطع بودن  $D_2$  می شود زیرا  
طرف مثبت آن به پتانسیل دایود دارد و جریان هم عبور نمی کند.  
پس این حالت امکان دیگری نمی باشد.

### مشخص نمودن دایود

یکی از دایود های مهم دایود استثنای است. دایود بیرونی ساخته شده از سیلیکون است که ایده آل نیست و باید در مدار آن حداقل اختلاف ولتاژ  $0.7$  داشته باشد تا بتواند هادی باشد. در جهت معکوس نیز جریان دایود صفر نیست و مقداری جریان عبور می کند. البته اختلاف ولتاژ از  $10\text{V}$  بیشتر شود دایود در جهت معکوس شروع به عبور جریان می کند.



مشخص ولتاژ - جریان این دایود دارای ۳ قسمت است:

### ۱. ناحیه لایسین مستقیم:

وقتی که ولتاژ دایود مثبت باشد دایود در ناحیه لایسین مستقیم می شود:

$$i = I_s (e^{V/nV_T} - 1)$$

مقدار ۱ یا ۲ باشد.

در این رابطه مقدار  $I_s$  جریان اشباع نامیده می شود یعنی جریانی که در حالت معکوس عبور می دهد و در دمای حرارت ثابت مقداری ثابت خواهد بود (در دما  $10^{\circ}\text{C}$ )

$$1.38 \times 10^{-23}$$

مقدار  $V_T$  ولتاژ حرارتی نامیده می شود و از رابطه زیر بدست می آید:

$$V_T = \frac{kT}{q} \rightarrow \text{دای مطلق جولدون (در دما  $273 + ^{\circ}\text{C}$ )}$$

$$V_T = 25\text{mV}$$

PAPCO

( $1.6 \times 10^{-19}\text{C}$ ) مقدار بار الکترون



Subject:

Year. Month. Date. ( )

اگر جریان دیود به اندازه کافی بزرگ باشد  $I \gg I_s$  می توان رابطه جریان را به صورت زیر نوشت:

$$I \approx I_s e^{V/nV_T}$$

در نتیجه ولتاژ دیود در صورت زیر خواهد بود:

$$V = nV_T \ln \frac{I}{I_s}$$

وقتی که ولتاژ دیود حدوداً ۰.۵ ولت باشد، جریان دیود بسیار کم خواهد بود. این ولتاژ cut-in voltage نامیده می شود. به خاطر رابطه ناپیوسته ولتاژ و جریان، افزایش جریان دیود ولتاژ را در محدوده ۰.۵ - ۰.۶ ولت خواهد ماند. در نتیجه برای دیودی که در حال هدایت است می توان فرض کرد که ولتاژ ۰.۷ در دسدها افت خواهد نمود.

## ۲. ناحیه لایس دکلوس:

وقتی ولتاژ دیود دکلوس شود، دیود دارد ناحیه لایس دکلوس می شود. لایس ولتاژ منفی چندین بار از (25 mV)  $\frac{1}{2}$  کوچکتر باشد، مقدار جریان برابر با جهت توان صورت زیر تقریب زد:

$$I \approx -I_s$$

معادلات ولتاژ و جریان لایس دکلوس است و برابر با جریان ابعاج می باشد. البته در عمل مقدار آن از جریان  $I_s$  خیلی بیشتر خواهد بود.

## ۳. ناحیه شلست:

وقتی ولتاژ دکلوس در دیود از مقدار مشخصی که مقدار شلست نامیده می شود بزرگتر شود، ولتاژ دیود دارد ناحیه شلست می شود. در این ناحیه جریان شلست زیاد می شود. در حالتی که ولتاژ متناسب با آن فقط اندکی اضافه می شود. اگر آلفا ولتاژ دیود کمتر شود قرار گرفتن در این ناحیه ضرب نخواهد بود و از این خاصیت برای تنظیم ولتاژ و منابع ولتاژ می توان استفاده کرد.

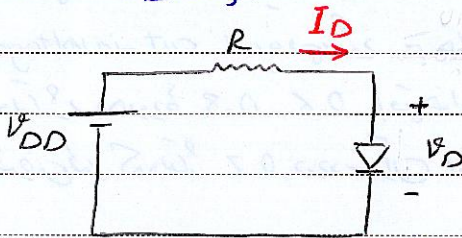


## آنالیز مدارات دیودی در حالت غیر ایده‌آل:

### ۱. آنالیز دقیق:

برای آنالیز دقیق دیود در مدار، نیاز به انتخاب یک معادله برای آنالیز مدار است. در مدار شکل زیر، فرض کنیم  $V_{DD}$  از ۰.۵ بیست باشد. آنالیز دیود در حال هدایت قرار گیرد، جریان دیود اندک؟ یا زیاد؟ می‌آید.

$$I_D = I_S e^{V_D / n V_T}$$

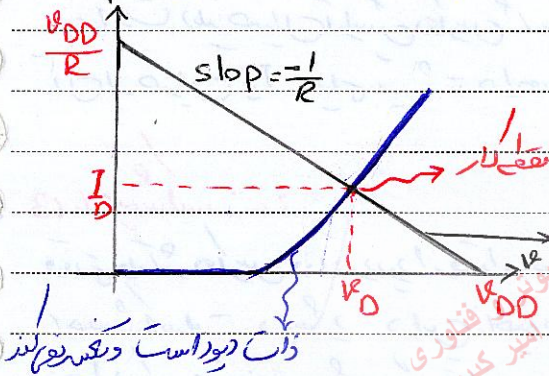


$$\begin{cases} I_D = I_S e^{V_D / n V_T} \\ V_{DD} = R I_D + V_D \end{cases}$$

این دو معادله در دو جهول با هم توان از دو طریق که قبلاً یاد کردیم حل کرد.

### ۱. آنالیز گرافیکی حل نمایی:

برای آنالیز گرافیکی، دو معادله فوق در نمودار ولتاژ-جریان رسم می‌شوند. محل تلاقی این دو نمودار، محل مسئله قرار می‌گیرد.



با تغییر تفاوت سیب خط در نتیجه معادله  $V_{DD}$  می‌توان  $V_D$  و  $I_D$  را پیدا کرد.

پیدا کردن نقطه تلاقی در معادلات ساده نیست.



## ② حل پرسش گذار:

پایه و ولتاژات فوق را می توان به روش گذار حل نمود:

**پاسخ:** اگر در سطح قبل مقدار  $V_{DD} = 5V$  و  $R = 1k\Omega$  باشد در همین اثر جریان بود در ولتاژ  $0.7V$  بار با  $1mA$  بوده داشت و ولتاژی برابر با  $0.1V$  در ده ها از یکم جریان داشت باشد. مقدار  $I_D$  و  $V_D$  مشخص کنید.

با فرض  $V_D = 0.7V$  خواهیم داشت:

$$I_D = \frac{V_{DD} - V_D}{R} = \frac{5 - 0.7}{1} = 4.3 \text{ mA}$$

$$V_2 - V_1 = 2.3 nV_T \log \frac{I_2}{I_1} \quad (I)$$

تبدیل  $\log$  به  $\ln$  نسبت به این

تقریب  $\ln$  از برای تقریب جریان

decode

$$2.3 nV_T = 0.1$$

$$(I) \Rightarrow V_2 = 0.763 V$$

با استفاده از این مقدار جدید برای ولتاژ بود در گذار روش فوق را بر

$$I_D = \frac{5 - 0.763}{1} = 4.237 \Rightarrow V_2 = 0.763 + 0.1 \log \left[ \frac{4.237}{4.3} \right] = 0.762 V$$

پس با این مقدار به تفاوت در ولتاژ تقریبی خواهد بود:

$$I_D = 4.237 \text{ mA}$$

$$V_D = 0.762 V$$

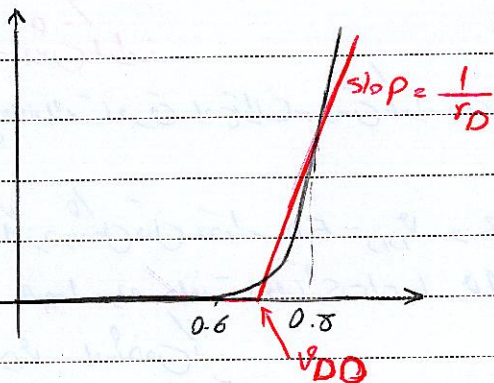
## (II) آنالیز سریع:

در مواقع زیادی آنالیز دقیق به روش گذاری بسیار وقت گیر خواهد بود. در همین مواقع می توان از یک روش سریع اما با دقت کمتری استفاده کرده و پس از این به دست آورد. در صورت نیاز به آنالیز دقیق با دقت یک به حل تعین زدن مسدود بود. باید به یاد داشت این مسدود را می توان با دقتی بسیار خوب صفر و گذری بسیار  $\frac{1}{10}$  تقریب زد.



Subject:

Year. Month. Date. ( )



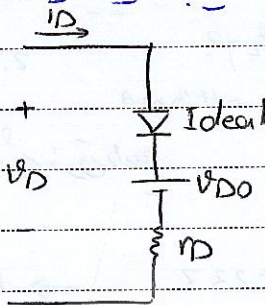
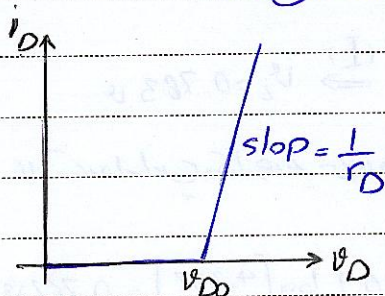
تقریب خطی مشخص کرد:

در تقریب خطی مشخص نمودار می توان به صورت زیر نشان داد:

$$I_D = 0 \quad V_D < V_{DD}$$

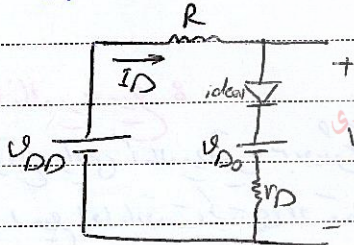
$$I_D = (V_D - V_{DD}) / r_D \quad V_D \geq V_{DD}$$

چنین مدلی را می توان با ترکیب یک دیود ایده آل و یک مقاومت نشان داد:



مسئله: مثال قبل را بر روی تقریب خطی خود می توان حل کنید. از معادله زیر استفاده کنید:

$$V_{DD} = 0.65, \quad r_D = 20 \Omega$$



$$I_D = \frac{V_{DD} - V_{DD}}{R + r_D} = \frac{5 - 0.65}{1 + 0.02} = 4.26 \text{ mA}$$

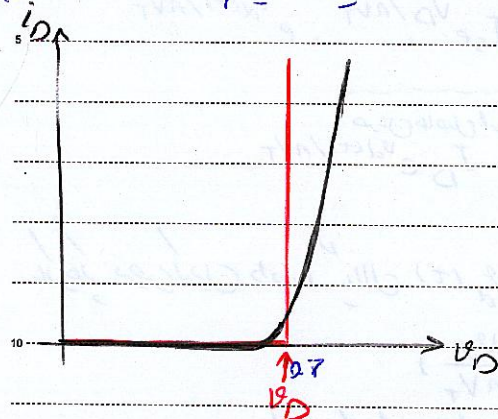
$$V_D = V_{DD} + I_D r_D$$

$$= 0.65 + 4.26 \times 0.02 = 0.735 \text{ V}$$

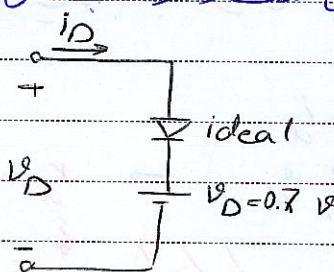
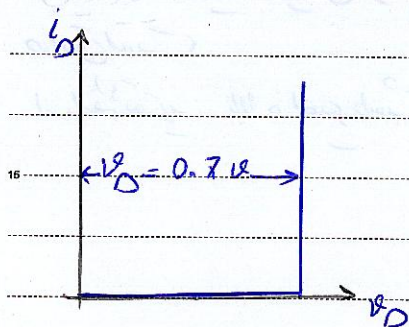


### مدل افت ولتاژ ثابت:

یک مدل بسیار ساده تر که در شکل زیر نشان داده شده است، مشخص دیود ایده آل را با دو خط حالتین می‌کند. یک ایگ صفر ولتی با ایگ به حالت این مدل آیس به مدل ایده آل است. با این تفاوت که در حالت آیس مستقیم افت ولتاژی برابر با 0.7-1.9 ولت در دیود وجود در نظر می‌گیرد.



### مثال: مثال قبل را با مدل افت ولتاژ ثابت حل کنید.

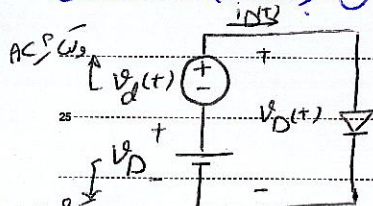


$$V_D = 0.7$$

$$I_D = \frac{V_{DD} - 0.7}{R} = \frac{5 - 0.7}{1} = 4.3 \text{ mA}$$

### مدل سیگنال کوچک

در بعضی موارد یک سیگنال کوچک ورودی ac با مقدار DC درونی جمع می‌شود. بهترین مدل دیود برای این حالت یک مقاومت است که مقدار آن برابر ایگ صفر است. یک معادله برای  $I_D$  در نظر گرفته است. مدل معادله این حالت به صورت زیر است:



$$n=2$$

$$I_D = I_S e^{\frac{V_D}{nV_T}}$$



$$v_D(t) = v_D + v_d(t) \Rightarrow i_D(t) = I_S e^{v_D(t)/nV_T}$$

$$= I_S e^{(V_D + v_d)/nV_T}$$

$$= I_S e^{V_D/nV_T} \cdot e^{v_d(t)/nV_T}$$

$$I_D = DC \text{ حاصل از دیندی } = I_D e^{v_d(t)/nV_T}$$

با توجه به این که  $v_d(t)$  سیگنال AC است، صورت زیر را می توان نوشت:

$$\frac{v_d}{nV_T} \ll 1 \Rightarrow i_D(t) \approx I_D \left( 1 + \frac{v_d}{nV_T} \right)$$

به رابطه بالا تقریب سیگنال کوچک می گیریم. این رابطه برای سیگنال هایی که دامنه آنها کمتر از  $nV_T$  صادق است.

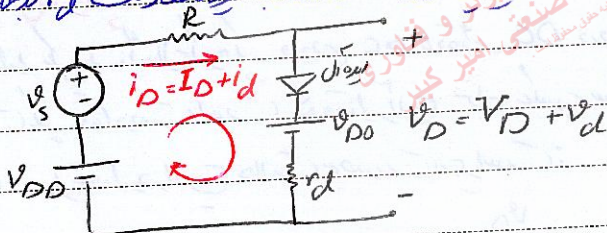
از رابطه تقریب بالا خواص زیر دست:

$$i_D = I_D + i_d$$

$$i_d = \frac{I_D}{nV_T} v_d \Rightarrow r_d = \frac{nV_T}{I_D}$$

مقاومت سیگنال کوچک  $r_d$

بر اساس مدل دیود برای دیندی ثابت می توان نتیجه گرفت که زمانی که ولتاژ دیندی سیگنال AC است با جهش کردن این دیندی در ولتاژ دیندی و تغییر در ولتاژ و مقاومت برای دیندی DC و تغییر سیگنال AC باعث می شود که دیندی در ولتاژ DC و دیندی در ولتاژ AC تغییر در ولتاژ و مقاومت  $r_d$  می آید.



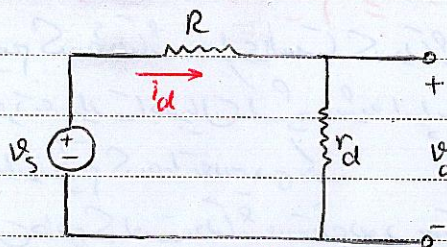


$$V_{DD} + V_s = I_D R + V_{D0} + I_D r_d$$

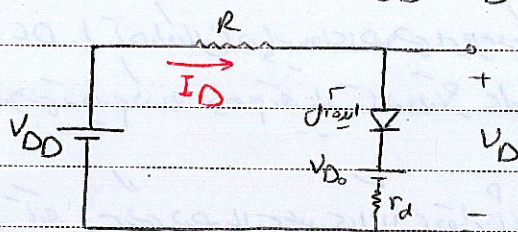
$$= (I_D + i_d) R + V_{D0} + (I_D + i_d) r_d$$

$$= I_D R + (V_{D0} + I_D r_d) + i_d (R + r_d)$$

$$= I_D R + V_D + i_d (R + r_d) \quad \left\{ \begin{array}{l} \text{AC سیگنال: } V_s = i_d (R + r_d) \\ \text{DC پتانسیل: } V_{DD} = I_D R + V_D \end{array} \right.$$

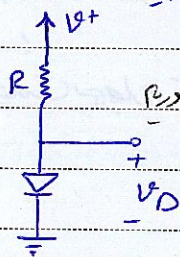


سیگنال AC



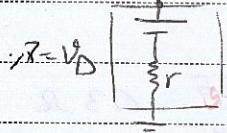
پتانسیل DC

**مثال:** مدار نشان داده شده در شکل را برای  $R = 10 \text{ k}\Omega$  در نظر بگیرید. منبع تغذیه  $V_s$  دارای مقدار dc  $1.0 \text{ V}$  است که روی آن سیگنال سینوسی  $60 \text{ mV}$  همزن بانوک دهنده  $V_s$  قرار گرفته است. ولتاژ dc دیود در خروجی سیگنال سینوسی ظاهر شده روی آن اندازه گیری کنید. فرض کنید دیود دارای  $V_D = 0.7 \text{ V}$  افت در جریان  $1 \text{ mA}$  است و  $n=2$



اندازه گیری مقدار DC را در خروجی مدار.  $V_D = 0.7 \text{ V}$  پس جریان dc رابطه زیر را دارد:

$$I_D = \frac{10 - 0.7}{10} = 0.93 \text{ mA}$$



این جریان  $I_D$  که این مقدار بسیار نزدیک  $1 \text{ mA}$  است، ولتاژ  $V_D$  دیود می تواند بسیار نزدیک به مقدار  $0.7 \text{ V}$  فرض شود. در این نقطه کار مقدار افت افزایش دیود  $r_d$  برابر است با:

$$r_d = \frac{n V_T}{I_D} = \frac{2 \times 25}{0.93} = 53.8 \Omega$$



ولتاژ بی‌نهایت نزدیک به ولتاژ دی‌یود در حالت ac از طریق رابطه زیر بدست می‌آید:

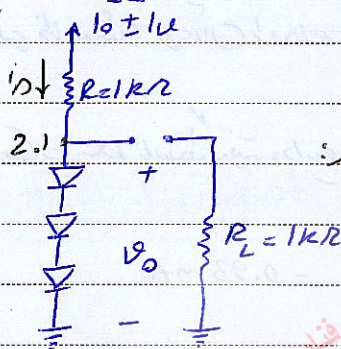
$$V_{dpp} = 2 \frac{r_d}{r_d + R} = 2 \frac{0.538}{10 + 0.538} = 10.7 \text{ mV}$$

در نتیجه میزان تغییرات ولتاژ خروجی برابر است با  $5.35 \text{ mV} \pm$  از آن جا که این تغییرات کمتر از  $10 \text{ mV}$  است استفاده از مدل بی‌نهایت کوچک مقدر می‌باشد.

**استفاده از افت ولتاژ مستقیم دیود در تنظیم کننده ولتاژ (رگولاتور)**

تنظیم کننده ولتاژ، برای است که ولتاژ ثابت DC از مدارهای دیپارهای خروجی اعمال می‌کند. هیچ بار دیود تغییرات جریان کم به سبب بارهای خروجی تنظیم کننده و هم تغییرات در ولتاژ dc منبع تغذیه ای که در این تنظیم کننده را تغذیه می‌کند. از آن جایی که افت ولتاژ مستقیم دیود، جهت صورت تغییر بزرگی در جریان عبوری از آن مقدار ثابت در مدار ۵.۳۱۵ است. یک دیود با بایاس مستقیم می‌تواند یک تنظیم کننده ولتاژ باشد.

**مسئله:** در مدار شکل زیر مشخصه ای از منبع دیود برای تولید ولتاژ ثابت ۲.۱۵ استفاده شده است. مشخصه دیود تغییرات این ولتاژ تنظیم شده را برای اثر عوامل زیر محاسبه کنیم. (الف) ۱۰٪ تغییر در ولتاژ منبع تغذیه به اتصال یک مقاومت بار  $1 \text{ k}\Omega$  ( $n=2$ )



الف) در حالت بی‌باری تغییراتی در ولتاژ می‌تواند عبارت است از:

$$I = \frac{10 - 2.1}{1} = 7.9 \text{ mA}$$

$$r_d = \frac{nV_T}{I} = \frac{2 \times 25}{7.9} = 6.3 \Omega$$

$$r = 3r_d = 18.9 \Omega$$

۳ دیود در مدار



میزان تغییرات ولتاژ خروجی برای تغییرات ac ورودی برابر است با:

$$\Delta V_o = 2 \frac{r}{r+R} = 2 \frac{0.189}{0.189+1} = 37.1 \text{ mV}$$

$$\Rightarrow \pm 18.5 \text{ mV} \quad \text{تغییرات ولتاژ خروجی} \quad \rightarrow \frac{\pm 37.1}{2} = \pm 18.5 \text{ mV}$$

چون این مقدار از 10 mV کمتر است پس افتاده از قبل میزان ولتاژ خروجی درست بوده است.

با بار وصل کردن ولتاژ تفاوت 1KΩ جریان می‌دهد این بار خازنی شود حدود 2.1 mA است که همین مقدار جریان از بار می‌گذرد پس میزان تغییرات ولتاژ روی دیودها برابر است با:

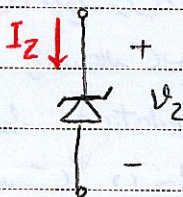
$$\Delta V_o = -2.1 \times r = -2.1 \times 18.9 = -39.7 \text{ mV}$$

تغییرات برای دیود حدود 13.2 mV است که چون این مقدار از 10 mV کمتر است پس افتاده از قبل میزان ولتاژ خروجی درست است.

با افتاده از هماسیات دقیق تغییرات ولتاژ با افتاده از قبل بجای مقدار 35.5 mV خواهد بود که تفاوت جزیانی با مقدار آمده با افتاده از قبل انداخته ندارد.

**دیود زنتره**  
سبب پهن شدن ولتاژ هماسیات دیود تغییرات ولتاژ در این ناحیه باعث می‌شود تا بتوان از دیود زنتره هماسیات بعنوان ولتاژ مرجع استفاده نمود.

دیود زنتره دیودی است که طراحی شده تا در ناحیه هماسیات کار کند. در بارهای مختلفی این دیود مانند ولتاژ بالا آری نسبت به آن وصل می‌شود در نتیجه جزیانی مطابق شکل از آن عبور خواهد کرد.

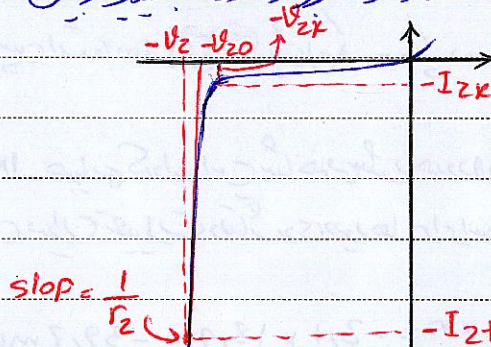




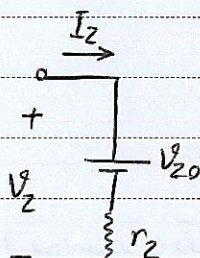
دینود دریا هم سلسله است.

مطابق منحنی دینود، جریان دینود، وقتی که جریان معکوس دینود از مقدار  $I_{ZK}$  بیشتر می شود این منحنی تقریباً به صورت یک خط راست درمی آید.  
معبراً هر دینود زیر برای یک ولتاژ بجهت من طراح می شود مثلاً دینود زیر 6.8 در ولتاژ معکوس 6.8 ولت جریان معکوس 10mA را از خود عبور خواهد داد. با تغییر جریان مقدار دینود در دینود نیز تغییر خواهد نمود.

$$\Delta V = r_Z \Delta I$$



مدل دینود دریا هم سلسله در شکل نشان داده شده است:



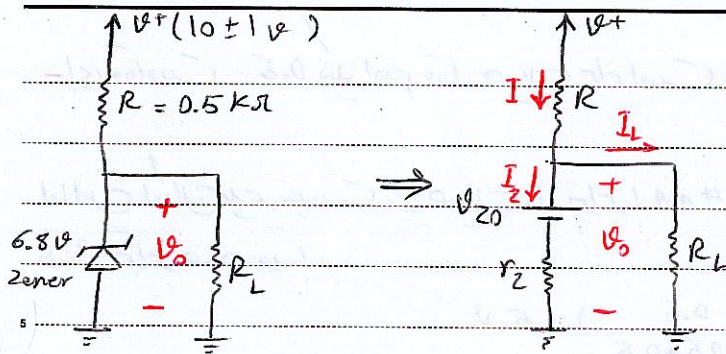
$$V_Z = V_{Z0} + r_Z I_Z$$

مقاومت  $r_Z$  مقاومت دینود زیر ریزش را نشان می دهد که مقدار آن بسیار کم و در حد چند اهم است. ولتاژ  $V_{Z0}$  نیز مقدار ولتاژ دینود در حالت ولتاژ صفر است. برای هر دینود زیر مقدار توانی که می تواند تلف کند توسط میانرود تعیین می شود.

در این جا  $V_{Z0}$  نقطه ای را که خط راست است نشان می دهد. مقدار  $r_Z$  را می توان از تقاطع خطی که نشان می دهد  $V_{Z0}$  محاسبه کرد. تفاوت بسیار کمی دارد برای همین در عمل این مقدار بسیار کمی هستند.

**مثال:** دینود زیر 7.1 ولتاژ در دینود زیر برای  $V_Z = 7.1V$ ،  $I_Z = 5mA$ ،  $r_Z = 20\Omega$  و  $I_{ZK} = 0.2mA$  می باشد.  
1. مقدار  $(\Delta V_0 / \Delta V_+)$  خطی است.  
2. مقدار Load Regulation  $(\Delta V_0 / \Delta I_L)$  دینود را بر این اتصال برای که 1mA جریان می کشد.  
3. مقدار  $V_Z$  برای بارهای 0.5K، 2K اهم چقدر است؟ ها مقدار حداقل  $R_L$  برای اینکه دینود دریا هم زیر بار نمی ماند چقدر است؟





$$V_Z = 7.1 \text{ V} \quad \left| \begin{array}{l} V_Z = V_{Z0} + r_Z I_Z \\ I_Z = 5 \text{ mA} \end{array} \right.$$

$$7.1 \text{ V} = V_{Z0} + 20 \times 5 \times 10^{-3} \Rightarrow V_{Z0} = 7.1 \text{ V}$$

الف. بارشش  $0.5 \text{ k}\Omega$  در سبب جریان بار:

$$I_Z = I = \frac{V^+ - V_{Z0}}{R + r_Z} = \frac{10 - 7.1 \text{ V}}{0.5 + 0.2} = 7.4 \text{ mA}$$

$$V_0 = V_Z + I_Z r_Z = 7.1 \text{ V} + 7.4 \text{ mA} \times 0.2 = 7.148 \text{ V}$$

ب. برای تحولات  $\pm 1 \text{ V}$  در  $V^+$  تغییر ولتاژ خروجی از رابطه زیر محاسب می شود:

$$\Delta V_0 = \Delta V^+ \frac{r_Z}{R + r_Z} = \pm 1 \times \frac{20}{500 + 20} = \pm 38.5 \text{ mV}$$

$$\text{line regulation} = \frac{\Delta V_0}{\Delta V^+} = \frac{\pm 38.5}{\pm 1} = 38.5$$

ج. وقتی که بار جریان  $1 \text{ mA}$  باشد در سبب انزال ولتاژ خروجی:

$$\Delta V_0 = r_Z \Delta I_Z = 20 \times -1 = -20 \text{ mV}$$

$$\text{Load regulation} = \frac{\Delta V_0}{\Delta I_L} = -20 \text{ mV/mA}$$

د. برای بار  $2 \text{ k}\Omega$  مقدار تغییر در جریان بار را حساب کنید:

$$I = \frac{\Delta V}{R} = \frac{7.1 \text{ V}}{2 \text{ k}\Omega} = 3.4 \text{ mA}$$

این جریان از ولتاژ  $V_{Z0}$  می شود:

$$\Delta V_0 = r_Z \Delta I_Z = 20 \times -3.4 = -68 \text{ mV}$$



برای مقادیر 0.5 کیلو اهم مقدار جریان برابر است با:

$$6.8 / 0.5 = 13.6 \text{ mA}$$

اما این افعال نیز نیست زیرا جریان R برابر با 6.4 mA است. در این صورت از قطع بهره و مقدار ولتاژ برابر خواهد بود با:

$$V_o = V + \frac{R_L}{R + R_L} = 10 \left( \frac{0.5}{0.5 + 0.5} \right) = 5 \text{ V}$$

همان‌طور که این نیز در حالت سلسله باقی‌مانده باید جریان آن از  $I_Z = 0.2$  و ولتاژ آن از  $V_{ZK} = 6.7$  کمتر شود.

$$V_{Z0} = V_{ZK} \approx 6.7 \text{ V} \quad I_Z = I_{ZK} = 1 \text{ mA}$$

در این نقطه کمترین مقدار جریان (درترین حالت) تعیین شده توسط R برابر است با:

$$\frac{9 - 7.7}{1.5} = 0.87 \text{ mA}$$

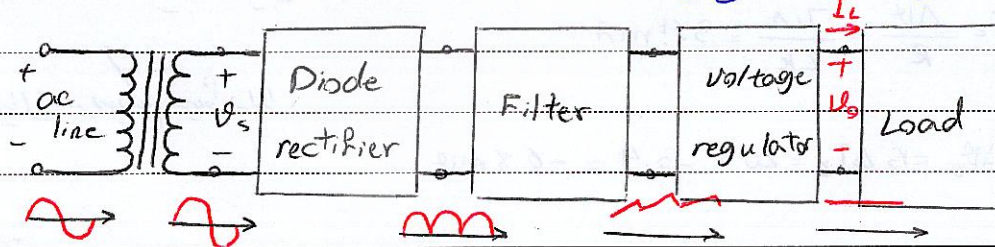
در نتیجه جریان برابر است با:

$$0.87 - 0.2 = 0.67 \text{ mA}$$

$$R_L = \frac{7.7}{0.67} \approx 11.5 \text{ k}\Omega$$

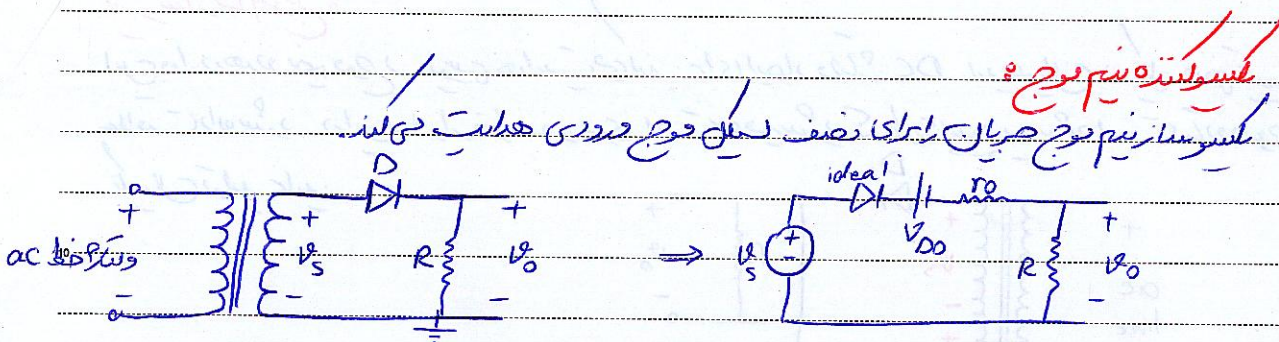
### فولت‌های اسیسوساز

اصلی‌ترین نکته در مورد دیودهای اسیسوساز است. در این مدار با استفاده از یک ترانسیفور فانتوم برق به یک آمپد لایتم نگاهش داده می‌شود. با انتخاب مناسب در فانتوم برای تبدیل طراح می‌تواند ولتاژ خط را به مقدار لازم برای خروجی منبع رساند. ولتاژ ثانویه ۸.۷ و ولتاژ dc در ورودی 5.۷ لازم است. این کار را می‌توان با نسبت در 1:1.5 انجام داد. ترانسیفور جریلا به نگاهش ولتاژ و مدارات دوطرف را از لحاظ الکتریکی نیز می‌تواند که خطر برق‌گرفتگی دوطرف منصرف کننده را نگاهش می‌دهد.





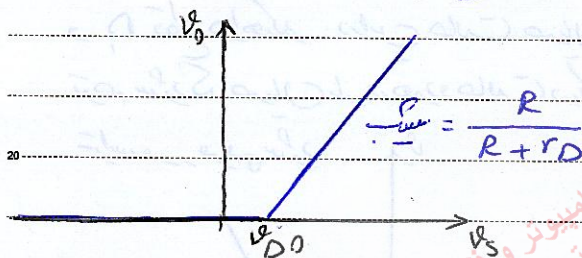
خروجی ترانسفورمر یک بارگسوساز دیودی وصل می شود که ولتاژ AC را به DC تبدیل می کند. اگرچه خروجی گسوساز دیودی DC است اما دارای نویز است که برای مدارات آنالوگ و دیجیتال مناسب نیست. برای کاهش این نویز از یک مدار فیلتر استفاده می شود. معمولاً خروجی فیلتر دارای نویز است که ripple می شود برای حذف آن از یک مدار گزینشگر استفاده می شود.



$$\int V_o = 0 \quad V_s < V_{D0}$$

$$V_o = \frac{R}{R+r_D} V_s - V_{D0} \frac{R}{R+r_D} \quad V_s > V_{D0}$$

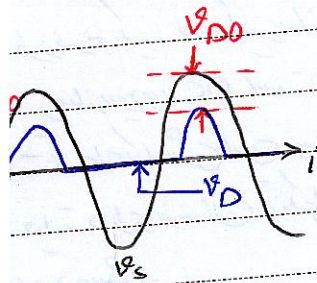
مستقیم انتقال تحسین شده توسط این مدارات در شکل زیر رسم شده است. در اغلب موارد  $R \gg r_D$  و در این حالت می توانیم صورت زیر را بنویسیم:



در انتخاب دیود برای گسوسازی، دو مؤلفه مهم باید مد نظر قرار گیرد: ۱- قابلیت تحمل جریان لازم دیود که توسط بزرگترین جریان عبور داده می شود تعیین می گردد و دیود ولتاژ معکوس (PIV) که دیود باید بدون شکست تحمل کند توسط بزرگترین ولتاژ معکوس که انتظار داریم روی دیود ظاهر شود تعیین می گردد.

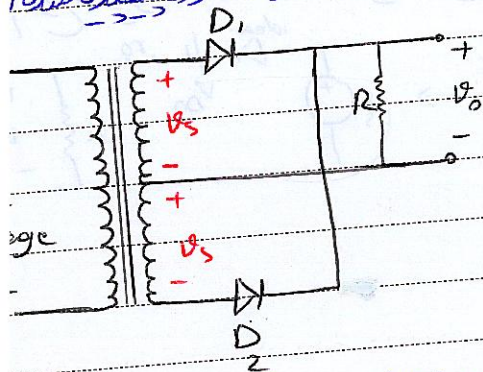
$PIV = V_s$



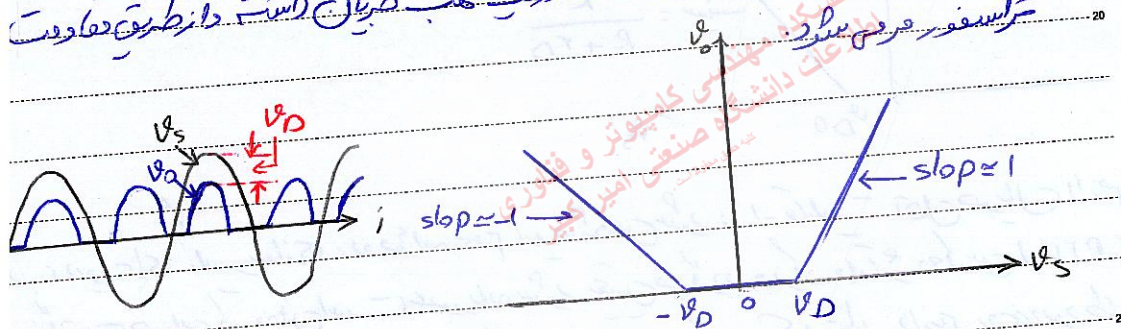


پالس سینوسی را خروجی می‌دهد:

این مدار در خروجی موج سینوسی می‌دهد. برای ایجاد ولتاژ DC باید جریان عبور از بار شود. در این مدار از ترانزیستورهای استفاده می‌شود که کاری به عبور از بار ندارند.



وقتی که ورودی مثبت است هر دو سیگنال خروجی ترانزیستورهای مثبت هستند. در نتیجه هر دو  $D_1$  قطع خواهند کرد. در نتیجه جریان  $D_1$  هاست یک کسینوس را به خروجی دارد. وقتی ورودی منفی می‌شود هر دو سیگنال خروجی ترانزیستورهای منفی می‌شوند. در نتیجه  $D_2$  قطع خواهند کرد. در این حالت جریان  $D_2$  دارد و بار می‌شود. تمام سیگنال خروجی بار در هر دو حالت در یک جهت جریان است. از طریق تفاوت ترانزیستور می‌شود.





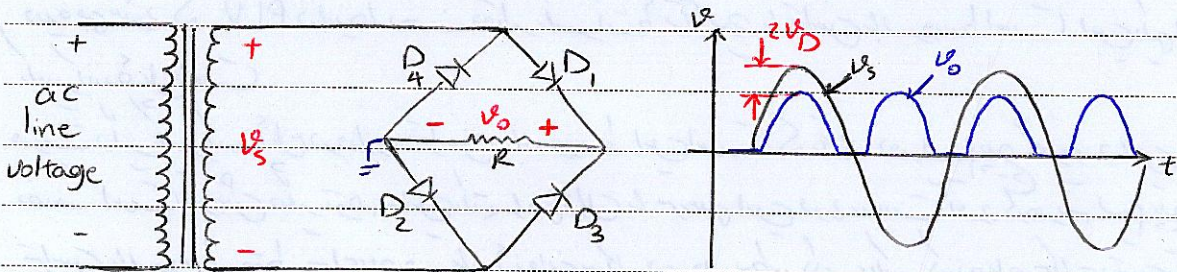
اگر افت ولتاژ دیود  $V_D$  باشد در این صورت منحنی منحنی سینوسی را می توانیم به صورت بالا خواهیم دید.

نکته ۸: برای یافتن PIV دیودها در این حالت وقتی که  $D_1$  هدایت می کند و  $D_2$  قطع است (این یک حالت ولتاژ در کاتد  $D_2$  است و در آن  $V_{D2}$  است بنابراین با بایاس معکوس  $D_2$  خنثی در حالتی است که  $V_D$  در مقدار نوک  $(V_m - V_D)$  و  $V_D$  در مقدار نوک  $V_m$  باشد:

$$PIV = 2V_m - V_D$$

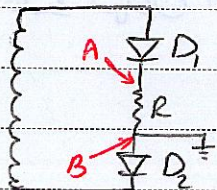
که تقریباً در برابر قطری است که برای حالت سینوسی نیم موج داریم.

نکته ۹: سینوسازن: یک مدار دایره برای سینوسازن یک موج دایره ای است که در آن به جای یک ترانزیستور یک دیود و یک بار استفاده می شود. معادله قابل به 4 دیود نیاز دارد.



در یک حالت ورودی  $V_m$  نیز مثبت است و  $D_1$  هدایت کرده و جریان را از طریق  $R$  و  $D_2$  عبور می دهد. در این حالت  $D_3$  و  $D_4$  قطع خواهند بود.

نکته ۱۰: چون دو دیود در مسیر جریان قرار دارند، خروجی به اندازه افت دو دیود از  $V_m$  کمتر خواهد بود.



positive cycle



در شکل منفی فردی،  $\varphi$  منفی بوده و  $D_0$  هدایت کرده و جریان را از طریق  $R$  و  $D_4$  عبور می دهد.  
در این حالت  $D_2$  و  $D_3$  قطع خواهند بود. جریان بار در هر دو سیکل در یک جهت هدایت خواهد کرد و نتیجه  
خروجی دارای مقدار  $\varphi$  مثبت خواهد بود.

برای بدست آوردن مقدار  $\varphi$  (PIV) هر دو مدار را در نیم سیکل مثبت در نظر بگیرید. مقدار  $\varphi$  فردی  
 $D_3$  را می توان از حلقه  $\varphi$  شکل گرفته توسط  $D_2, R, D_3$  به صورت زیر بدست آورد:

$$(\text{مستقیم}) \varphi_{D_2} + \varphi_R = \varphi_{D_3} \quad (\text{مکون}) \varphi_{D_3}$$

در نتیجه هدایت مقدار  $\varphi_{D_3}$  در بزرگ  $\varphi$  رخ می دهد و رابطه زیر برقرار می شود:

$$PIV = \varphi_s - 2\varphi_{D_0} + \varphi_{D_0} \Rightarrow PIV = \varphi_s - \varphi_{D_0}$$

دریافته می شود که  $PIV$  در اینجا نصف مقدار  $\varphi$  است. تا آنجا که  $\varphi$  با ترانس با  $\varphi$  وسط است. این یکی از دلایل  
کسور کشته می است.

نیم سیکل دیگر  $\varphi$  در مدار با ترانس با  $\varphi$  وسط این است که مقدار دور  $\varphi$  به  $\varphi$  در این حالت  
نصف است. روشن دیگر توهم به این نکته ارضی توان با بررسی این مورد بدست آورد که هر نیم سیکل به  $\varphi$   
ترانس با  $\varphi$  وسط فقط برای نصف بازه زمانی به کار می رود. به طور کلی،  $\varphi$  کسور کشته می یکبار در هر نیم سیکل  
مدار کسور کشته است.

11.  $\varphi$  ترانسفورمر با  $\varphi$  وسط بالا بنیان نهاده

12. مقدار روشن سیکل بالا می دارد  $(2\varphi_{D_0})$

13. هدایت مقدار  $\varphi$  مکون آن  $PIV = \varphi_s - \varphi_{D_0}$

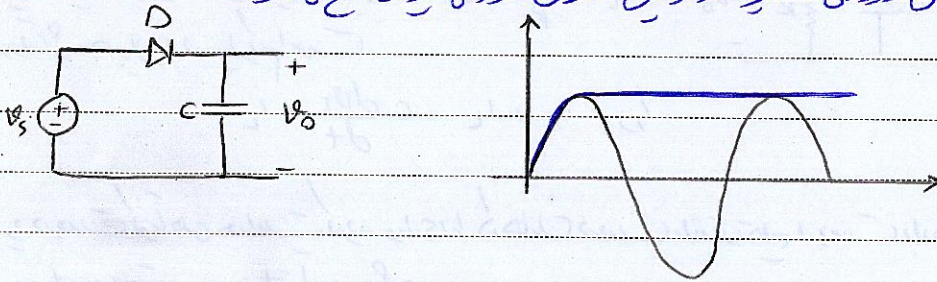
14. در اکثر حالات عملی از آن استفاده می شود

15.  $\varphi$  می توان 4 دیود پول را در یک سیم بندی به هم کرد.



### لکسوساز همراه با فیلتر خازنی

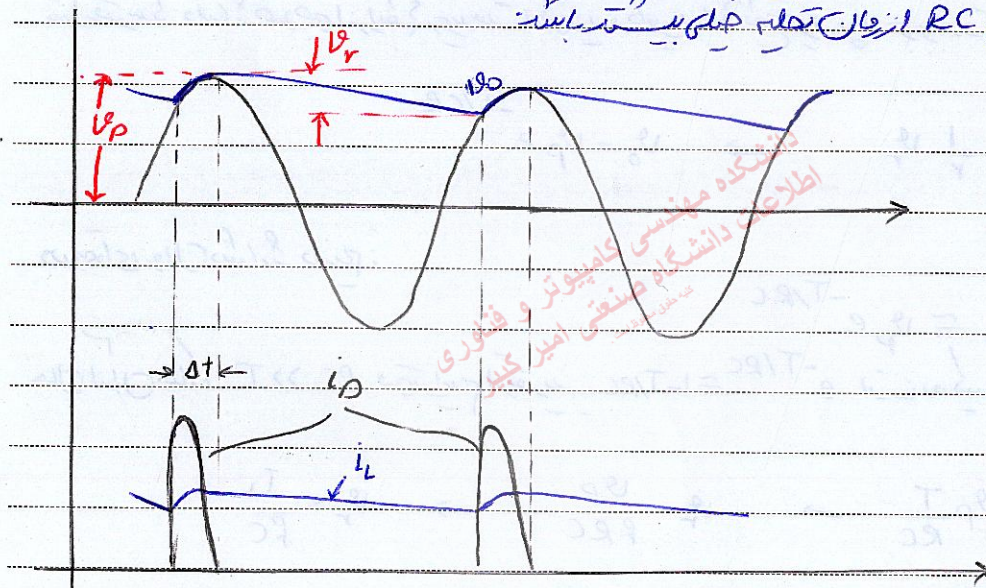
برای کاهش نوسانات ولتاژ DC در خروجی لکسوساز می توان از یک خازن که با بار خروجی است استفاده نمود. در شکل مقابل اگر ورودی آن باشد با افزایش دردی، خروجی نیز زیاد می شود تا به مقدار  $V_p$  برسد. با کاهش دردی، ورودی درگراسین معکوس قرار می گیرد و خروجی می شود.



در مدار فوق چون پسری برای خالی کردن خازن وجود ندارد، خروجی برابر با مقدار  $V_p$  می ماند و نوسانات خواهد داشت.

اگر به مدار قبل مقاومت بار  $R$  وصل شود وقتی که ورودی قطع می شود خازن از طریق مقاومت خالی خواهد شد و این کار تا آنجا ادامه خواهد داشت که دردی از مقدار باقی مانده ولتاژ خازن بیفتد و در این صورت دوباره ورودی به خازن را با مقدار  $V_p$  شارژ خواهد کرد.

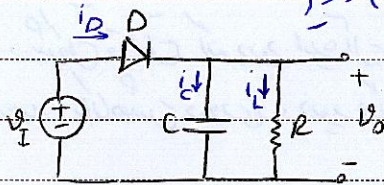
**نکته:** برای اینکه در زمانی که ورودی قطع است خازن به طور کامل خالی نشود، خازن باید طوری انتخاب شود که ثابت زمانی  $RC$  از زمان تخلیه خیلی بیشتر باشد.





## تحلیل فیلتر:

اگر  $CR \gg T$  باشد (  $T$  سیگنال ورودی باشد ) داریم:



زیرا در مدلهای ورودی و خروجی تغییرات در ولتاژ و جریان بسیار کم است.

$$i_D = i_C + i_L = C \frac{dV_o}{dt} + i_L$$

در صورت ورودی گامی هدایت کرده و برای ادا کردن دردت (تأخیر) از دست داده جریان می‌کند. در  $t_1$  هدایت در  $t_2$  قطع می‌شود.

$$V_o = (V_p - V_r) \times -1$$

در این صورت که مقدار  $CR \gg T$  باشد

آن مقدار  $V_p$  که هدایت می‌کند تقریباً ثابت و برابر با مقدار  $V_p$  است. در نتیجه ولتاژ  $dc$  خروجی تقریباً برابر  $V_p$  است. طبق مشابهت جریان  $I_L$  تقریباً ثابت است و مقدار ولتاژ  $dc$  آن رابطه زیر بدست می‌آید:

$$I_L = \frac{V_p}{R}$$

مقدار متوسط ولتاژ خروجی از رابطه زیر بدست می‌آید و همین بازه قطع می‌شود، چرا که برای است:

$$V_o = V_p - \frac{1}{r} V_r \Rightarrow V_o = V_p e^{-t/CR}$$

در انتهای زمان دشارژ داریم:

$$V_p - V_r \approx V_p e^{-T/RC}$$

حال اگر  $RC \gg T$  می‌توانیم از تقریب  $e^{-T/RC} \approx 1 - T/RC$  استفاده کنیم

$$V_r \approx V_p \frac{T}{RC} \Rightarrow V_r = \frac{V_p}{fRC} \Rightarrow V_r = \frac{I_L}{fC}$$



با استفاده از شکل قبل اثر همان هدایت  $\Delta t$  در نظر بگیریم داریم:

$$(1) V_p \cos(\omega \Delta t) = V_p - V_r$$

از آن جایی که  $\omega \Delta t$  یک زاویه کوچک است می توانیم از تقریب زیر استفاده کنیم

$$(\omega \Delta t) \approx 1 - \frac{1}{2} (\omega \Delta t)^2 \Rightarrow \omega \Delta t \approx \sqrt{2V_p / V_r}$$

توجه کنید خطای که  $V_p$  و  $V_r$  زاویه هدایت  $\omega \Delta t$  کوچک خواهد بود همان طری فرض شده بود.

برای تعیین جریان متوسط دیود در حین هدایت  $i_{DAV}$ ، برای  $i_{DAV}$  یک دیود به خازن یکدیگر می بندیم

$$Q = i_{CAV} \Delta t$$

$$i_{CAV} = i_{DAV} - I_L$$

با باری که خازن در حین دیوار از دست می دهه مساوی شارژی در حین هدایت

$$Q = C V_r$$

از دست داده

$$i_{DAV} = I_L (1 + \pi \sqrt{2V_p / V_r})$$

$$i_{Dmax} = I_L (1 + 2\pi \sqrt{2V_p / V_r})$$

مسئله دقت: (سوی دیود)

فدارات مسوولته ای که بررسی شده قادرند باشند به اینها ای کوچک را مسوولته ای را در دی ۳ لایه تر

دیود در حالت قطع خواهد بود.

در مدار زیر به محض اینکه دیودی مثبت می شود خروجی مثبت شده و دیود هدایت می کند و یک فیدبک

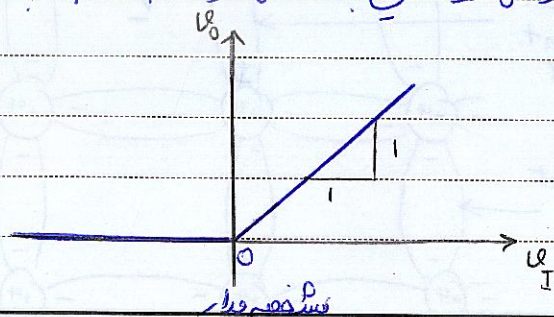
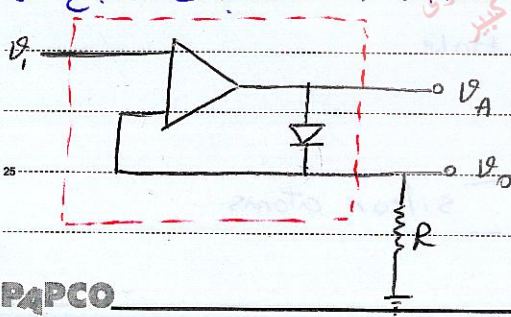
منفی بین خروجی و دیودی منفی برقرار می شود. در واقع به محض اینکه دیودی از مقدار آتر تقسیم بر

گین مدار باز آتر بزرگتر شود دیو شروع به هدایت خواهد کرد.

اگر دیودی منفی شود خروجی نیز منفی شده و دیود قطع می شود و در نتیجه دیو خروجی صفر شده و سیال بار

نیز صفر می شود. این باعث می شود تا OP AMP بصورت مدار باز کار کند و خروجی آن در اینجا منفی ذکر

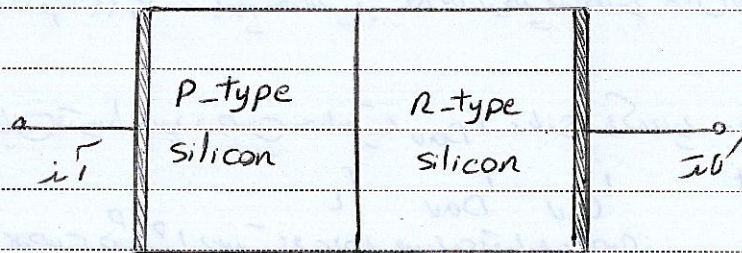
گردد.





## فیزیک دیود

دیودهای نیم‌هادی از یک پیوند PN ساخته می‌شوند که از کنار هم قرار گرفتن یک نیم‌هادی نوع P با یک نیم‌هادی نوع N ساخته می‌شود. در عمل هر دو ناحیه P و N جزئی از یک قطعه سیلیکون هستند یعنی پیوند PN روی یک کریستال سیلیکون توسط یک تغییر ناخالصی ایجاد می‌شود.



## سیلیکون طبیعی

سیلیکون طبیعی دارای یک ساختار بلوری است که در آن هر اتم سیلیکون توسط پیوندهای کووالانسی با چهار اتم دیگر پیوند برقرار می‌کند.

در دمای اتاق حرارت باعث می‌شود تا تعدادی از پیوندهای کووالانسی شکسته شده و الکترونهای آزاد وجود

آیند. وقتی یک پیوند کووالانسی شکسته می‌شود، یک الکترون اتم اصلی خود را ترک کرده آنجا که بر جا

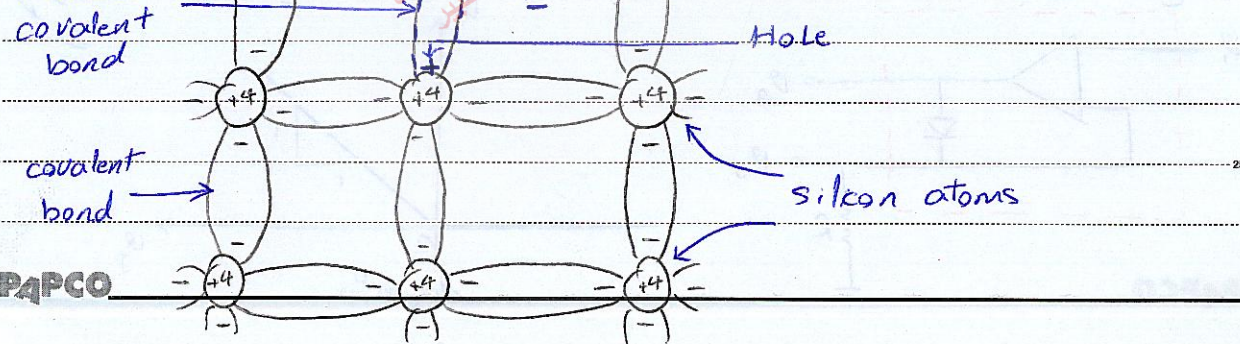
بماند یک اتم با بار مثبت است که آماده پذیرش یک الکترون است. این محل خالی یک حفره نامیده می‌شود.

این حفره‌ها می‌توانند توسط الکترونی که از اتم دیگری جدا شده بر سر شوند. این امر باعث می‌شود تا حفره در

محل دیگری تشکیل شود. بدین ترتیب با جابجایی الکترونها حفره‌ها هم جابجا خواهند شد. یعنی

صورتی از حفره‌ها! مقدار بار الکتریکی حفره برابر با بار الکترون افراط است. در عمل تکثیر حفره‌ها و الکترون‌های آزاد با هم

برابر هستند لذا بار الکتریکی کل نیم‌هادی برابر صفر است.





## تولید و ترکیب (باز ترکیب):

الکترون‌های آزاد در حفره‌ها می‌توانند به صورت اتفاقی در یک سال میلادی حرکت کنند و در طی این عمل بعضی از الکترون‌ها بر ضعیف‌ترین حفره‌ها یا بر ضعیف‌ترین‌ها می‌تابند. این عمل را باز ترکیب می‌گویند و حاصل آن اینست: رفتن الکترون‌ها در حفره‌های آزاد است.

در حالت تعادل حرارتی فیلد باز ترکیب برابر تولید تولید یا یونیزاسیون حرارت است و بدین وسیله می‌توان فرکانس الکترون‌های آزاد  $n$  را که برای ترمال حفره‌ها  $p$  است بدست آورد:

$$n = p = n_i$$

که  $n_i$  برای نیم‌های خالص از رابطه زیر حساب می‌شود:

$$n_i^2 = BT e^{-E_g / kT} \rightarrow \text{دقایق لایون}$$

$\downarrow$   $\downarrow$   
 پتانسیل برقی  $p$   $\downarrow$   $\downarrow$   
 $8.62 \times 10^{-5} \text{ eV/K}$   $\downarrow$   $\downarrow$   
 پارامتر واسه  $2.5$   $\downarrow$   $\downarrow$   
 برای  $5.4 \times 10^{31}$

$E_g$  کمترین انرژی مورد نیاز برای سبب شدن یک باند کوانت است بنابراین یک حفره حفره و الکترون ایجاد می‌کند.

در دمای اتاق داریم:  $n_i = 1.5 \times 10^{10}$  ,  $(T \approx 300 \text{ K})$

در دمای اتاق فقط یکی از هر فیلد الکترون آزاد است.

الکترون و حفره برضای دودیده در داخل نیم‌های حرکت می‌کنند:

**Diffusion:** الکترون‌ها و حفره‌ها در بخش‌هایی از نیم‌های برای نیامدن الکترون‌ها

از جایی که بیشتر هستند به سمت جاهی که الکترون کمتری دارد حرکت خواهند کرد. این پدیده نفوذ نامیده می‌شود که باعث جریان به نام جریان نفوذی می‌گردد.

ضمیمه‌های خالص: مقدار حفره‌ها و الکترون‌های آزاد در آن یکدیگر را می‌زنند و در نتیجه جریان خالص در آن صفر است چون تعداد الکترون‌ها و حفره‌هایی که حرکت می‌کنند برابر است. پدیده بالا به علت توازن (باز ترکیب) نیم‌های خالص هیچ وقت اتفاق نمی‌افتد.



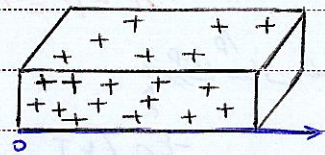
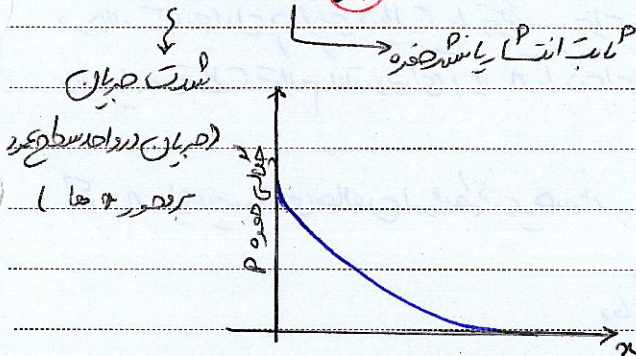
Subject:

Year. Month. Date. ( )

در نیمه‌های سمت راست با اعمال ناخالصی ترکیب حفره‌ها در طول نیمه‌های سمت چپ وجود دارد و در این ناحیه‌ای با  $P$  می‌شود تا جایی که از حفره در امتداد  $x$  بوجود آید. فقط جریان بالایی و در واقع غلظت حفره‌ها در سطح خواهد بود:

$$n = 1.6 \times 10^{19} \text{ cm}^{-3}$$

$$J_p = -q D_p \left( \frac{dp}{dx} \right) \rightarrow \text{سبب منفی ترکیب اعظم}$$



انتقال الکترون از سبب تمایل الکترون به سمت چپ در این ناحیه می‌شود و در این ناحیه الکترون به سمت راست:

$$J_n = q D_n \left( \frac{dn}{dx} \right) \rightarrow \text{سبب منفی است زیرا الکترون به سمت چپ می‌شود}$$

$$D_n = 34 \text{ cm}^2/\text{s}$$

$$D_p = 12 \text{ cm}^2/\text{s}$$

در  $\text{drift}$ :

$\text{drift}$  یا انتقال مکانی در یک ماده است که با  $E$  بوجود می‌آید. در داخل نیمه‌های سمت چپ، انتقال ناخالصی در این ناحیه اتفاق می‌افتد که در یک میدان الکتریکی به سمت چپ می‌شود. الکترون‌ها و حفره‌ها در این ناحیه به سمت راست حرکت می‌کنند و در نتیجه در این ناحیه به سمت راست حرکت می‌کنند. حفره‌ها در این ناحیه  $E$  در این ناحیه به سمت راست حرکت می‌کنند و در این ناحیه به سمت راست حرکت می‌کنند.

$$v_{drift} = \mu_p E$$

$$\mu_p = 480 \text{ cm}^2/\text{Vs} \quad (\text{چگالی یا حفره})$$



### جریان ناشی:

اگر در یک نیم هادی خنثالی حفره‌ها برابر با  $p$  و حاملی الکترون‌ها برابر با  $n$  باشد و این نیم هادی میدان الکتریکی  $E$  اعمال شود هر دو ناقل در صورت حرکت خواهند شد، ناقله‌های مثبت یا همان حفره‌ها در جهت میدان و ناقله‌های منفی یا الکترون‌ها در خلاف جهت آن است.

انرژی بار الکتریکی

$$J_{p-drift} = q p \mu_p E$$

تعداد حفره‌ها

حفره‌ها در حال مسیر  $E$  (در صورت  $\mu_p$  سرعت  $q p$  سرعت)

$\mu_p E$  ناشی خواهد یافت یک بار مثبت یا خنثالی  $q p$  سرعت

$\mu_p E$  در مسیر  $n$  حرکت می‌کند

و برای الکترون‌ها داریم:

$$J_{n-drift} = q n \mu_n E$$

در نتیجه کل جریان حاصل از ناشی برابر خواهد بود با:

$$J_{drift} = q (p \mu_p + n \mu_n) E$$

غلظت نیم هادی ناشی

### ۱. افزودن ناخالصی به نیم هادی:

در یک نیم هادی خالص تعداد حفره‌ها و الکترون‌ها برابر است. اما با تزریق ناخالصی به نیم هادی این برابری را هم زد.

یک نیم هادی ناخالص که تعداد الکترون‌های آزاد آن بیشتر از حفره‌ها باشد  $n$ -type و نیم هادی با اکثریت حفره‌ها  $p$ -type نامیده می‌شود.

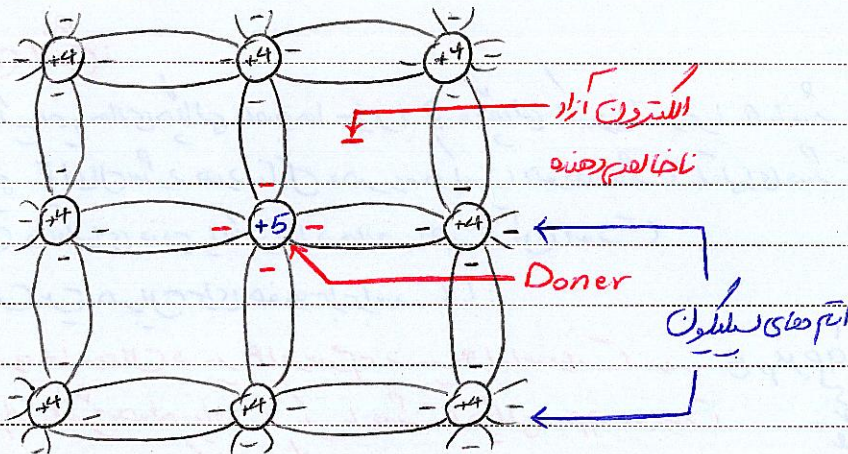
برای ساختن نیم هادی نوع  $n$  به پیلون یک ناخالصی مثل فسفر که از گروه ۵ جدول تناوبی است (ضایع می‌شود) به افزودن ناخالصی، اتم‌های فسفر جایگزین برخی از اتم‌های سیلیکون شده و هر یک ۴ اتم‌ها در پیوند کووالانسی برقرار می‌کند اما فقط ۴ الکترون لایه آخر آن در پیوند با ۴ همسایه شرکت کرده و یک الکترون لایه آخر صورت آزاد باقی می‌ماند که باعث تبدیل نیم هادی به نوع  $n$  می‌شود.

**Donor:** ناخالصی مثل فسفر که یک الکترون آزاد به نیم هادی اضافه می‌کند.  $donor$  نامیده می‌شود (ناخالصی دهنده)



Subject:

Year:      Month:      Date: ( )



اگر غلظت اتم‌های ناخالصی دهنده (مسئله) برابر  $N_D$  باشد در حالت تعادل حرارتی، غلظت الکترون‌های آزاد برابر خواهد بود با:

$$n_{no} = N_D$$

غلظت تعادل حرارتی

بر طبق اصول فیزیک نیمه‌هادی‌ها در تعادل حرارتی حاصل ضرب غلظت الکترون و حفره ثابت است:

$$n_{no} p_{no} = n_i^2$$

در نتیجه، بقول حفره‌های حاصل از یونیزه شدن برابر است با:

$$p_{no} = \frac{n_i^2}{N_D}$$

نیمه‌هادی ناخالص از لحاظ الکتریکی خنثی است زیرا بار حامل‌های الکتریکی با بار اتم‌ها خنثی می‌شوند.

**نیمه‌هادی نوع P:**

اگر ناخالصی اضافی بزرگه داده‌ای فقط بریم باسد که از گروه 3 جدول تناوبی است، هدر اتم ناخالصی فقط با ۳ اتم میزبان پیوند کووالانسی برقرار کرده و ایجاد یک حفره خواهد کرد. در نتیجه هدر اتم برم یک حفره تولید می‌شود و در اتم حفره‌های الکتریکی در میزبان نوع P در حال تعادل حرارتی تقریباً برابر غلظت



Subject:

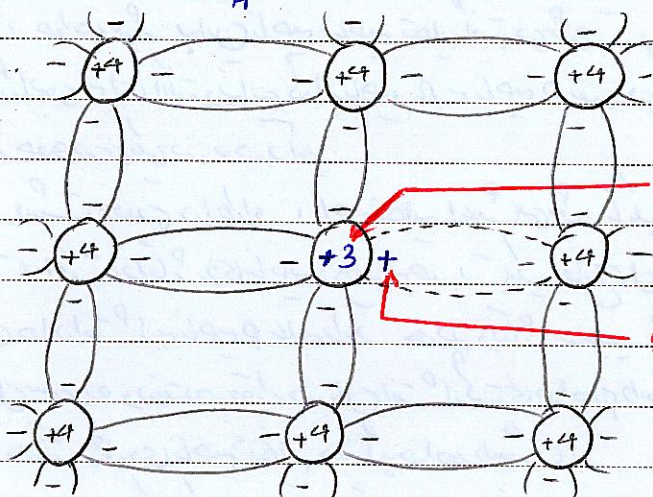
Year. Month. Date. ( )

$$p_{po} = N_A$$

اتم‌های خالصی است:

در این سیلیکون نوع P تراکم الکترونهای اقلیت که در اثر یونیزاسیون حرارتی تولید شده اند برابر خواص دریا:

$$n_{po} = \frac{n_i^2}{N_A}$$



یونیزه P در حالت مدار باز 8

اگر دو قطعه نیم هادی نوع n و p به هم متصل شوند در محل اتصال غلظت الکترونهای هفزه ها با هم برابر نبوده و لذا هفزه ها از ناحیه P به سمت n حرکت کرده و یک جریان نفوذی از P به سمت n خواهیم داشت.

هم چنین حرکت الکترونها نیز از ناحیه n به ناحیه P نفوذ خواهند نمود و یک مؤلفه در جهت جریان نفوذی اضافه خواهند شد. مجموع این دو جریان یک جریان نفوذی برابر با  $I_0$  را ایجاد خواهند کرد.

$$I_0 \rightarrow \leftarrow I_s$$

a	هفزه			الکترون آزاد		n	اتم خالصی
	+	+	+				
	+	+	+				
	+	+	+				

اقلیت الکترونهای اقلیت در این مدار  
در ناحیه P جذب الکترونهای اقلیت  
دی شود و هفزه های ابردار شده در  
اگر در ناحیه n جذب الکترونهای اقلیت  
شده و کلک تا سیم جریان الکترون

در این صورت جریان  $I_0$  را بوجود می آورند. در این مدار  $I_0 = I_s$  است.

PAPCO



### ناحیه تخلیه:

حقوق هائی که از ناحیه P به ناحیه n نفوذ می کنند به سرعت با افتادنهای آزادی که در خود در این ناحیه وجود دارند ترکیب شده و تعدادی از آنها را از گردونه فعالیت خارج می کنند. این امر باعث می شود تا حالت تعدادی که قبلاً بین الکترونهای بارهای مثبت این ناحیه وجود داشت از بین رفته و در نتیجه در ناحیه منطقه ای بوجود آید که فاقد الکترون آزاد باشد. در نتیجه این قسمت از لحاظ الکتریکی خنثی نبوده و دارای بار مثبت خواهد شد. به این ناحیه ناحیه تخلیه گفته می شود.

برای توضیحی برای الکترونهای که از ناحیه n به ناحیه P نفوذ می کنند فرجه و باعث می شود تا یک ناحیه تخلیه فاقد حفره در نزدیکی مرز بوجود آید.

وجود بار مثبت و منفی در اطراف ناحیه تخلیه باعث می شود تا یک میدان الکتریکی در این ناحیه بوجود آید. در حقیقت افت ولتاژ روی ناحیه تخلیه به صورت یک تابع عمل می کند که بر حفره ها در انت P به ناحیه n و الکترون ها در انت P به ناحیه P غلبه دارد. حفره و الکترون به سبب تمایز خود از جاذبه همدیگر غلبه جریانی را برپا می دهد و در نتیجه مقدار جریان انت P کمتری خواهد داشت. بنابراین جریان نفوذی در آن کمتر به افت ولتاژ و ولتاژ ناحیه تخلیه بستگی خواهد داشت.

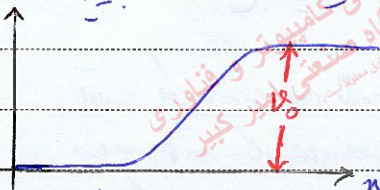
در غایب میدان الکتریکی خارجی، ولتاژ ناحیه تخلیه عبارت است از:

$$V_0 = V_T \ln \left( \frac{N_A N_D}{n_i^2} \right) \quad (\text{رابطه ناخالصی است P و n بهریند})$$

که مقدار آن برای سیلیکون در دمای معمولی برابر با ۰.۷ تا ۰.۸ ولت است.

نکته: اگر ولتاژ دوسر دیود در حالت بار اندازه گیری شود برابر با نصف خواهد شد زیرا در نقطه اتصال فلز به نیمه هادی ولتاژ گسسته وجود دارد که مقدار آن دقیقاً برابر با این ولتاژ است.

این در این حالت برقرار نباشد. ما داریم که از پیوند pn استفاده شده است و از آنجا که اصل استاتیکی انرژی را از بیرون می گذارد.



### عرض ناحیه تخلیه:

آن جا که میدان ناخالصی در مواد P و n بسیار نیست یعنی ناحیه تخلیه در دو طرف بسیار بزرگ و برای ظاهر شدن حالت مقابله با ناحیه تخلیه به دست داده با ناخالصی کمتری فرو می رود. اگر سطح مقطع این ناحیه A باشد برای برقراری تعادل الکتریکی داریم:



$$q n_p A N_A = q n_n A N_D \rightarrow \frac{n_n}{n_p} = \frac{N_A}{N_D} \rightarrow \text{غلظت ناخالصی در P} \rightarrow \text{غلظت ناخالصی در N}$$

به علت اختلاف زیاد غلظت دو طرف ممکن است عمده ناخالصی در یک طرف نیم هادی قرار گیرد.  
عوض کردن ناخالصی از رابطه زیر بدست می آید که معمولاً بین  $10^{-1}$  تا  $10^1$  است:

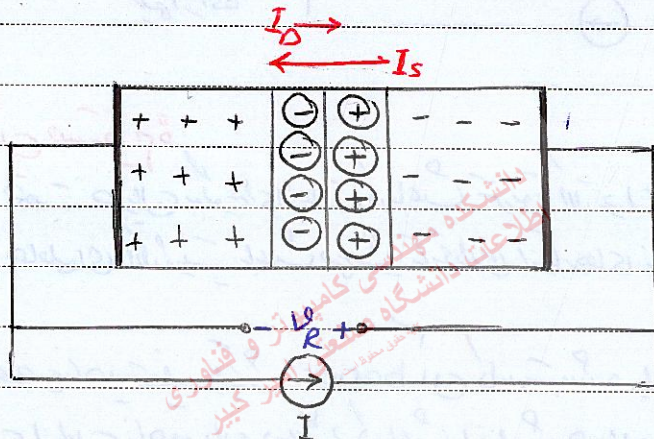
$$w_{dep} = n_n + n_p = \sqrt{\frac{2 \epsilon_s}{q} \left( \frac{1}{N_A} + \frac{1}{N_D} \right) V_0}$$

نفوذ پذیری الکتریکی و دیلکترون  $11.7 \epsilon_0$

ناخالصی پیوندی P-N تحت تأثیر دما و ولتاژ:

اگر رفتار دیود در گرایش معکوس را با منبع جریان برابر با  $I_s$  نشان دهیم، این جریان باید توسط مدار خارجی الکترودها از ناخالصی N به ناخالصی P برود. شروع الکترود از ناخالصی N باعث خواهد شد تا تعداد بارهای مثبت آن افزایش یابد که خود به فضای اضافه شدن بارهای منفی ناخالصی تبدیل است.

اتفاق مشابهی برای جفته ها از ناخالصی P می افتد و باعث آن تا از این ناخالصی به ناخالصی N بار برود و در نتیجه دوباره ناخالصی نیز افزایش یافته و باعث کاهش جریان نفوذی در ناخالصی می شود.

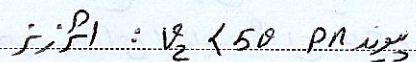




8. Inducible repressible PR in

سلسلہ راجہ حسن خان

فقد اصراراً في ذلك در این مسیر



7 < 12 < 5 : ترکیب از عدد 12

کیم از آغا

سوند pH در لایه سطحی مستقیم

فصل اول - تشریح کامل‌های

هَفَرَهُ وَاللَّيْلُ وَالنَّجْمُ



### دیود نوری (photo diode) :

الترنیک پیوند pn با بایاس معکوس نور داده می شود، یعنی در معرض نور قرار گیرد فوتون هایی که به پیوند می خورند پیوند های گودالانی را می شکند و به این ترتیب زوج های الکترون - حفره در لایه تحت ایجاد می شود. آنگاه میدان الکترونیک با جابجایی این حفره و الکترون ها ایجاد شده در جریان معکوس در پیوند ایجاد می شود. این جریان که در ناحیه پیوندی ایجاد می شود با شدت نور متناسب خواهد بود در صورتی که عرض ناحیه تخلیه نسبت به عرض دیود بسیار کم باشد.

از دیود نوری برای تبدیل سیگنال های نوری به سیگنال های الکترونیک استفاده می شود. این نوع از دیود معمولاً از مواد نیم هادی نظیر گالیم آرسنید ساخته می شود.

### دیود های نور افشان (LED) :

در پیوند pn که در گرایش مستقیم قرار داشته باشد قدری زیاد الکترون و حفره از پیوند پیوند می برد که در با حفره و الکترون های ناحیه فعال در ترکیب می شوند در این ترکیب به شرط داشتن یک bandgap مناسب، قدری نور تولید می شود. دیود LED به نوری ساخته می شود که این نور قابل مشاهده باشد. در واقع با ترکیب حامل های اقلیت انتزاعی با حامل های اکثریت با انتزاع نور همراه است. نور یک LED به ذرات با ترکیب آنها کسره حساس دارد که این به نوبه خود متناسب با جریان مستقیم دیود است. این دیود به نوری ساخته می شود که نور قابل مشاهده باشد.

### رابطه ولتاژ و جریان دیود :

توزیع حاملها در گرایش مستقیم در ناحیه تخلیه از رابطه زیر پیروی می کنند:

$$P_n(x_n) = P_{n0} e^{qV/V_T}$$

و مقدار آن برای سایر نواحی بر اساس فاصله از رابط زیر پیروی می کنند:

$$P_n(x) = P_{n0} + [P_n(x_n) - P_{n0}] e^{-(x-x_n)/L_p}$$

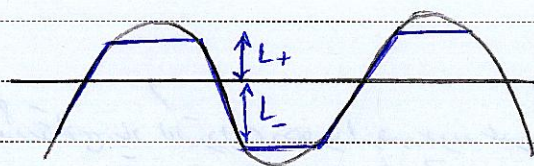
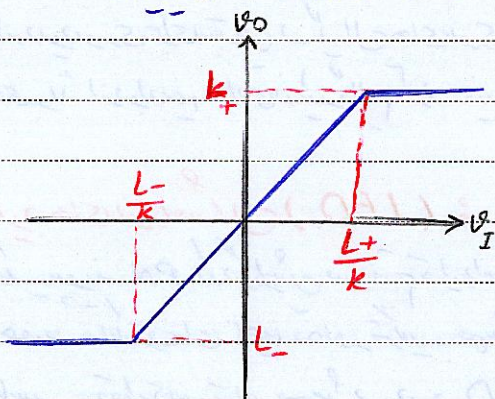


Subject:

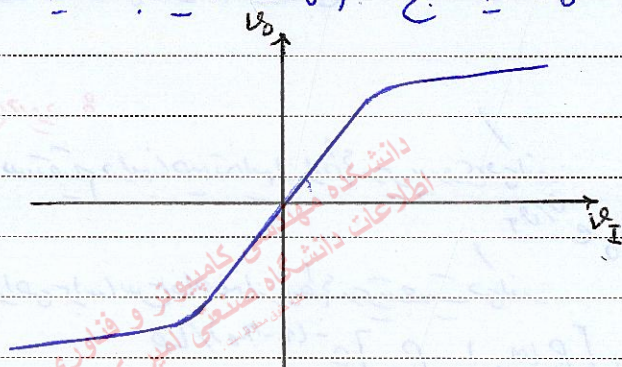
Year. Month. Date. ( )

## مدارهای محدودکننده ۸

برای ورودی‌هایی که در محدوده  $L+ / k \leq V_i \leq L- / k$  می‌باشند محدودکننده به عنوان یک مدار خطی عمل می‌کند و خروجی متناسب با ورودی تعریف می‌شاید  $V_o = k V_i$  که در مدارهای بیان شده در این فصل  $k=1$  است و به عنوان محدودکننده نسبت به نامخته می‌شود.  
اگر  $V_i$  از آستانه بالا  $L+$  بیشتر شود  $(L+ / k)$  ولتاژ خروجی به حد بالای  $L+$  محدود شده از طرف دیگر اگر  $V_i$  زیر آستانه پایین  $L-$  قرار گرفته باشد  $(L- / k)$  ولتاژ خروجی به حد پایین  $L-$  محدود می‌شود.



اگر شکل موج ورودی به صورت بالا باشد با اعمال یک محدودکننده دو طرفه هر دو بزرگ آن بریده می‌شود به محدودکننده ای با مشخصات بالا، محدودکننده صفت می‌گویند. محدودسازی نرم توسط حالت گذری نرم ترین نوعی خطی در ناحیه انجام می‌شود، که سیگنال در ناحیه انحراف از صفر است.



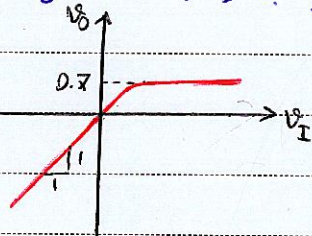
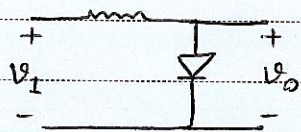
یکی از کاربردهای مدارهای محدودساز، محدودسازی دینامیک یا دامنه‌های ورودی OPAMP به دوری محدود از ولتاژ سلسلت ترانزیستورهای است که طبقه ورودی مدار OPAMP را می‌سازند.



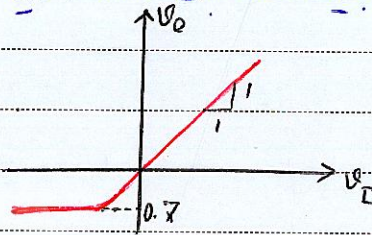
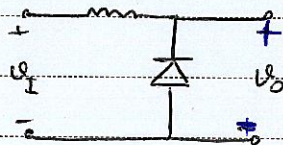
از ترکیب دیود و مقاومت می توان برای پیاده سازی تابع محدود کننده استفاده کرد. در مدارهای زیر مشخص انتقال در دیود از ولت افت و مقاومت  $R$  (  $V_D = 0.7V$  ) به دست آمده است ولی کمترین تا حد قطع است  $P$  آرام فرض شده است

### انواع مدارهای محدود کننده ولتاژ

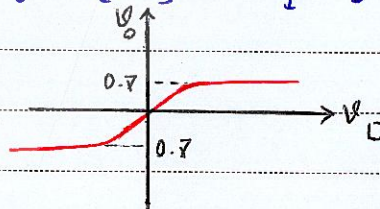
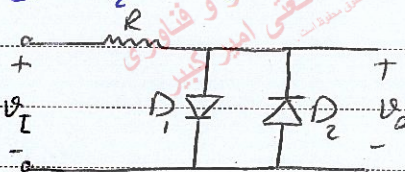
۱- مدار زیر یکسو کننده نیم موج است به غیر از این که خودی از دیود دیود گرفته شده است برای  $V_I < 0.5V$  دیود قطع است. در این حالت ولتاژ افت ولتاژ  $V_D$  روی  $R$  نیز صاف است و  $V_D = V_I$  و  $V_O = V_I$  و  $V_O$  به ولتاژ  $0.5V$  می رسد. دیود روشن می شود و  $V_O$  یک افت دیود  $(0.7V)$  محدود می شود.



۲- مدار زیر یکسو کننده تمام موج است با این تفاوت که دیود معکوس شده است.



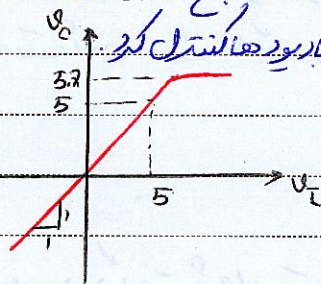
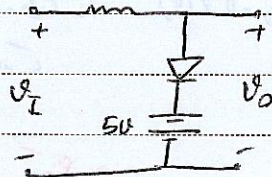
۳- محدود سازی دو طرفه را می توان با ترکیب دو دیود با ولتاژهای مختلف به صورت موازی پیاده سازی کرد. در اینجا تا حد قطع مشخص برای  $0.5V$  و  $1.2V$  به دست می آید. برای این محدود  $V_I$  هر دو دیود قطع بوده و  $V_O = V_I$  و  $V_O$  به ولتاژ  $0.5V$  می رسد. دیود روشن شده و  $V_O$  به ولتاژ  $0.7V$  محدود می شود.





Year.      Month.      Date.      ( )

DC به طور سری بار مورد استفاده می آید



— 6 —

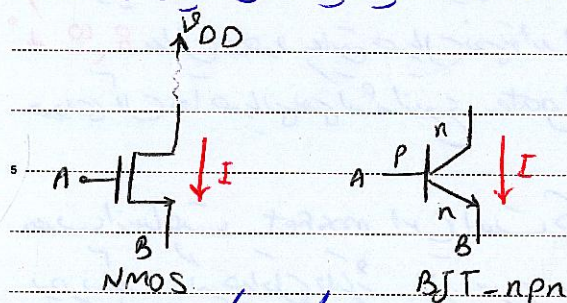
دانشگاه مهندسی کامپیوتر و فناوری اطلاعات  
استاد محترم مهندس امیر کبیر



## فصل چهارم

## ترانزیستور

دو نوع ترانزیستور BJT و MOSFET وجود دارد که مانند دیود یک اتصال غیر خطی است و برای تقویت از آن استفاده می کنند. ترانزیستورها دارای سه ترمینال هستند.

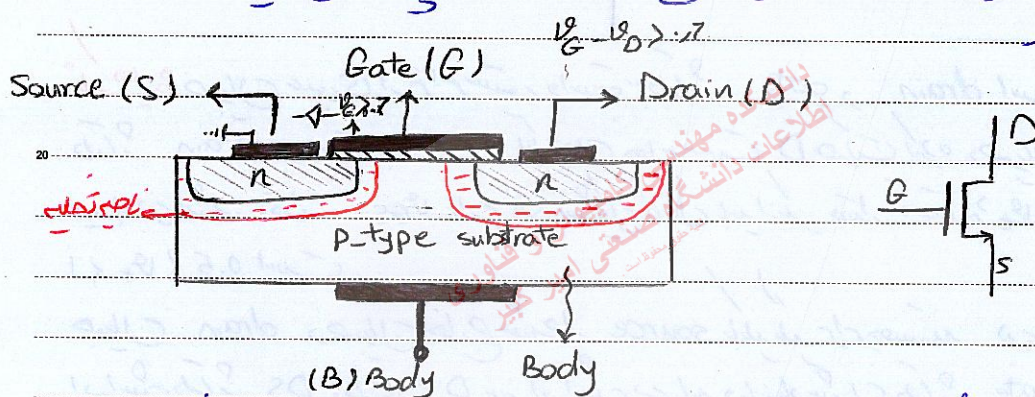


در این اتصال با تغییر ولتاژ ورودی مقدار جریان گذرنده از دیود نیم خونی تغییر می دهد. که این جریان از منبع تغذیه به ترمینال م وارد می شود و از ترمینال B خارج می شود. که جریان ایجاد شده همان سیگنالی است که می خواهیم تقویت کنیم. (سیگنال کوپلر) و یا A و B دارد و می شود. 1. MOSFET از BJT کوچکتر بوده و ساخت آن ساده تر است و توان کمتری مصرف می کند.

## ترانزیستور MOSFET (Metal oxide Semiconductor Field effect Transistor)

دو نوع ترانزیستور MOSFET وجود دارد: 1- NMOS 2- PMOS

برای ساخت NMOS نیمه های از نوع P را در نظر بگیرید. اینها باید قرار داده و در ناحیه بالای آنها لایه های فسفریک کرده (نوع N) را بچسباند. این سطح وسیع آن را لایه گیت و فلز می پویند.



از چاه های P و N با ولت منفی و الکترون ها را می بینیم. وجود می آید و خارج می شود. الکترون ها را می بینیم. با وجود آن P و N و ناحیه تخلیه خاصیت دیود در مدار بوجود می آید که بدون عبور جریان نمی تواند.

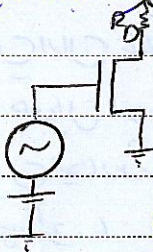


این دو پهنای ها قطع هستند و بین source و drain دو پهنای وجود دارد: 1- source (n) و پهنای (p)

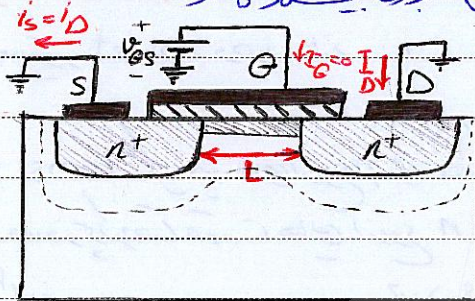
2- پهنای (p) و drain (n) و جریان عبور از آنهاست

8. دلیل وجود عائق جریان نمی تواند از gate عبور کند پس در امان جایی مانند آب است در دریا آن ها جریانی نمی کشد از نوع gate است

هدف از ساخت mosfet این است که امان یک و توان gate جریانی از Drain به source وجود آید. اگر مدار را دیگر از بین gate و source وجود دارد تا هم چقدر با خاصیت (دوری) امکان عبور جریان را پیدا می کنند



با اعمال یک ولتاژ  $V_G$  الکترون ها به سمت پهنای G حرکت می کنند ولی به علت وجود عائق نمی توانند عبور کنند. در اینجاست که الکترون ها در زیر پهنای G جمع می شوند. کانال ایجاد شده قابلیت عبور جریان را دارد. در صورتی که ولتاژ  $V_G$  بیشتر از  $V_{th}$  باشد مقدار بیشتری در ناحیه کانال ایجاد می شود و جریان عبوری بیشتر می شود



مقدار جریانی که از کانال می گذرد بستگی به میدان الکتریکی تشکیل شده در ناحیه کانال دارد

9. جریانی عبوری از ترانزیستور وابسته به ولتاژ gate و drain است. با افزایش ولتاژ Drain نسبت به source الکترون ها به سمت D حرکت کرده و جریانی در جهت مخالف ایجاد می شود. مقدار  $V_{GS}$  لازم برای تشکیل کانال باید از یک مقدار آستانه  $V_{th}$  بیشتر باشد معمولاً 0.5 تا 1 است

جریان drain و جریانی خارج شده از source با هم برابرند و برابر هستند در مدار زیر از طرفی با افزایش ولتاژ  $V_{DS}$  جریانی بیشتر افزایش می یابد و باید در نهایت ولتاژ gate کانال کمین تر شده و جریانی بیشتری عبور می کنند. در ناحیه کانال در اثر جمع شدن بار منفی در زیر gate و اتصال آن به ولتاژ مثبت در بالای گیت، جریانی وجود می آید



توضیح شود که ترانزیستور از لحاظ ساخت تفاوت اصلی را با ممانی drain و source نسبت به هم دارند و در آنجا که آنجا همان

Subject:

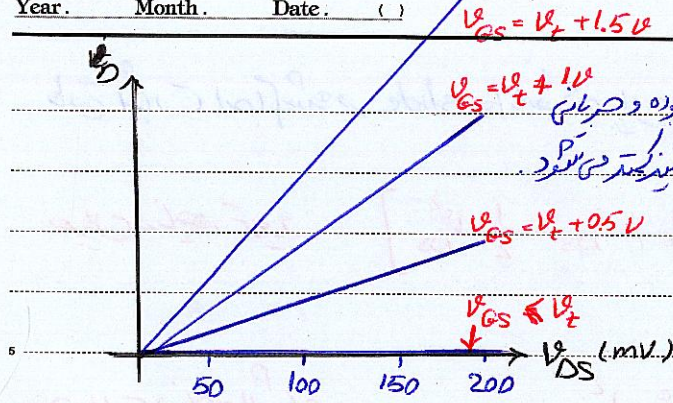
Year:

Month:

Date:

( )

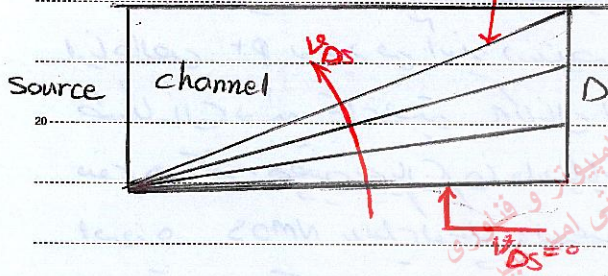
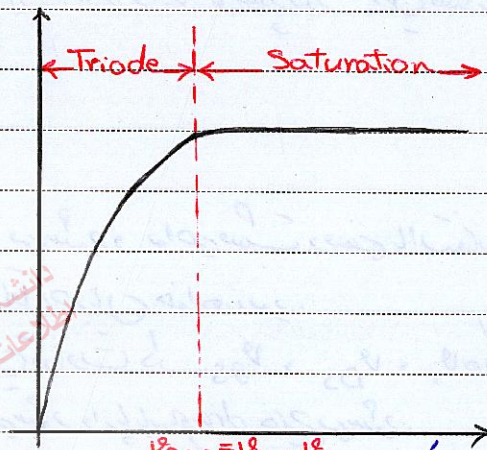
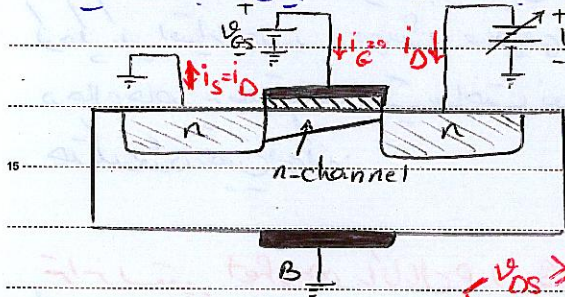
در آنجا که آنجا همان n drain و در آنجا که آنجا نسبت به source وصل می شود.



این  $V_{GS}$  از  $V_t$  که ولت یا پتانسیل است به عبارت دیگر ولت یا پتانسیل است که در آنجا که آنجا همان n drain و در آنجا که آنجا نسبت به source وصل می شود.

افزایش ولت  $V_{DS}$

با این فرض کردن ولت  $V_{GS}$  و ولت  $V_{DS}$  در آنجا که آنجا همان n drain و در آنجا که آنجا نسبت به source وصل می شود. در آنجا که آنجا همان n drain و در آنجا که آنجا نسبت به source وصل می شود. در آنجا که آنجا همان n drain و در آنجا که آنجا نسبت به source وصل می شود.



ناحیه کار ترانزیستور  
۱- قطع  $V_{GS} < V_t$

۲- عبور  $V_{GS} \geq V_t$  ,  $V_G - V_D \geq V_t$

۳- ناحیه اشباع  $V_{GS} \geq V_t$  ,  $V_G - V_D < V_t$



طبق اینات انتخاب شده در slide ها رابطه جریان و ولتاژ در نواحی مختلف به صورت زیر است :

$$I_D = K'_n \frac{\omega}{L} \left[ (V_{GS} - V_t) V_{DS} - \frac{1}{2} V_{DS}^2 \right] \quad \text{جریان در ناحیه ترنود}$$

$$I_D = \frac{1}{2} K'_n \frac{\omega}{L} (V_{GS} - V_t)^2 \quad \text{جریان در ناحیه اشباع}$$

این مقدار ثابت بوده و به تکنولوژی ساخت نیمه‌هادی برده دارد.  $K'_n = \mu_n C_{ox}$

تکنولوژی زیر میکرونی :

فشاردهی می‌شود که مقدار جریان به نسبت طول به عرض کانال بستگی دارد. مقدار  $L$  توسط سازنده انتخاب می‌شود تا ترانزیستور برای جریان دلخواه قابل استفاده باشد. از آنجایی که ساخت ترانزیستور کوچک‌تر مقیاس به مقیاس می‌شود و با کوچک کردن  $L$  به ترانزیستور کوچک‌تری رسیدیم. در حال حاضر به علت محدودیت ساخت نمی‌توان آنرا از  $0.13 \mu m$  کوچک‌تر کرد. این مقدار را حد تکنولوژی تعیین می‌کنند.

ترانزیستور mosfet کانال P (PMOS)

یک ترانزیستور کانال P بر روی یک پایه n ساخته می‌شود و نواحی مثبت در مقیاس استفاده از ناخالصی  $P^+$  بوجود می‌آیند. در نتیجه حفره‌ها ناقل جریان خواهند بود. طرز کار آن شبیه ترانزیستور n کانال است با این تفاوت که  $V_{GS}$  و  $V_{DS}$  ولتاژهای منفی هستند. همچنین جریان کم دارد و باید  $source$  می‌شود و از پایانه  $drain$  خارج می‌شود. امروزه NMOS بدلیل کوچکی، سرعت بیشتر و مصرف توان کمتر، بیشتر از PMOS مورد استفاده هستند.

نواحی قطع و ترنود استفاده می‌شود.  $source$  مثبت تر است. اگر بخواهیم

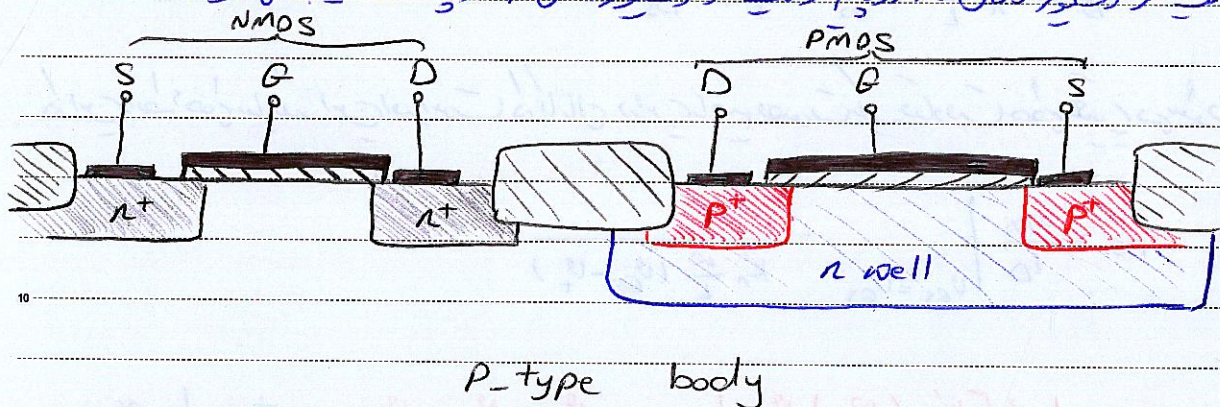
از mosfet به عنوان تقویت کننده استفاده کنیم از نواحی اشباع استفاده می‌کنیم. برای کار به عنوان کلید از

نواحی قطع و ترنود استفاده می‌شود.

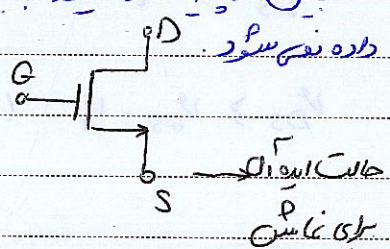
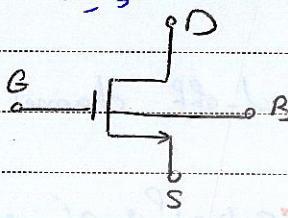
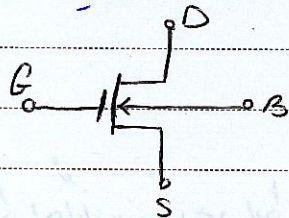


## ترانزیستور CMOS :

تکنولوژی CMOS از هر دو نوع ترانزیستور n و p استفاده می‌کند. از این تکنولوژی در بسیاری از مدارات دیجیتال و آنالوگ استفاده می‌کنند. در پایه از نوع p یک ناحیه با نام n-well ایجاد می‌شود. این دو ناحیه توسط یک عایق از هم جدا می‌شوند. یک ترانزیستور کانال n در پایه n و یک ترانزیستور کانال p در پایه p ایجاد می‌شود.



نکته: یک ترانزیستور در هر حالت زیر ولتاژ می‌تواند در جهت فلز نشاندن و آن است که جریان از پایه ترانزیستور می‌گذرد. اگر پایه و source به هم وصل شود با نشاندن پتانسیل دره قطع می‌شود.



ناحیه فعال قطع است.

در ناحیه سرد باید  $V_{GS} > V_t$  کانال ایجاد شود و از طرفی باید  $V_{DS} > V_{GS} - V_t$  باشد تا بتواند به صورت زیر بیان کرد:

$$V_{GD} > V_t \text{ (continuous channel)}$$

$$V_{GD} = V_{GS} + V_{SD} = V_{GS} - V_{DS} \Rightarrow V_{DS} < V_{GS} - V_t \Rightarrow V_{GS} - V_{DS} > V_t$$



در این ناحیه رابطه جریان بصورت زیر است:

$$i_D = k'_n \frac{W}{L} \left[ (V_{GS} - V_t) V_{DS} - \frac{1}{2} V_{DS}^2 \right]$$

که در صورتی که  $V_{DS}$  بقدری کوچک باشد می توان آن بصورت زیر نوشت:

$$i_D \approx k'_n \frac{W}{L} (V_{GS} - V_t) V_{DS}$$

که این رابطه فقط بیانگر این امر است که تا آنال در این ناحیه بصورت یک مقاومت خطی تعریف می شود:

$$r_{DS} = \frac{V_{DS}}{i_D} \bigg|_{V_{GS} = V_{GS}} = \frac{1}{k'_n \frac{W}{L} (V_{GS} - V_t)}$$

$$r_{DS} = 1 / \left[ k'_n \left( \frac{W}{L} \right) V_{OV} \right] \quad V_{OV} = V_{GS} - V_t \rightarrow \text{در ناحیه triode}$$

در ناحیه اشباع باید تا آنال سه دلیل شده و همچنین Pinch off رخ داده باشد لذا

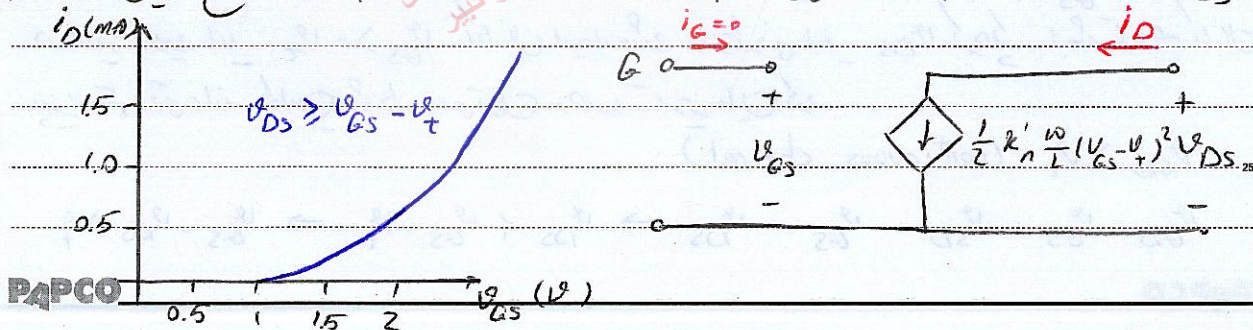
$$V_{GS} \geq V_t \quad (\text{Induced channel})$$

$$V_{DS} \geq V_{GS} - V_t \quad (\text{Pinched-off channel})$$

که با جایگزینی آن در رابطه جریان در ناحیه اشباع داریم:

$$i_D = \frac{1}{2} k'_n \frac{W}{L} (V_{GS} - V_t)^2 \rightarrow \text{در این رابطه جریان drain مستقل از ولتاژ}$$

$V_{DS}$  است و فقط به ولتاژ  $V_{GS}$  بستگی دارد لذا اگر آن می توان به عنوان منبع جریان استفاده کرد.

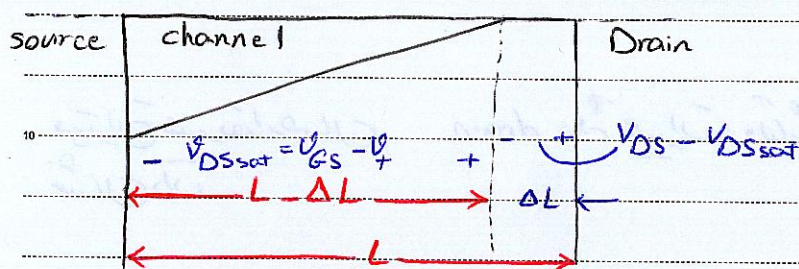




### ۱. محدود بودن مقاومت خروجی

در حالت اشباع جریان در  $i_D$  از ولتاژ  $V_{DS}$  است. اما این امر در عمل صادق نبوده و با افزایش  $V_{DS}$  نقطه pinch off کانال از drain دورتر می شود.

در این حالت افت ولتاژ در کانال در حد مقدار زیر است می باشد  $V_{DSsat} = V_{GS} - V_T$   
و وقتی در ناحیه تحلیله بارهای درین drain و کانال ایجاد می شود افت می کند. این ولتاژ افت در ناحیه  $\Delta L$  را به بنام ناحیه تحلیله می رسد. ثابت ولتاژ در این حالت عرض کانال به اندازه  $\Delta L$  کوچک می شود. این پدیده را مدولاسیون طول کانال می گویند.



با کوچک شدن طول موثر کانال مقدار جریان drain نیز کاهش پیدا می کند.

$$i_D = \frac{1}{2} k_n' \frac{W}{L - \Delta L} (V_{GS} - V_T)^2 = \frac{1}{2} k_n' \frac{W}{L} \frac{1}{1 - \Delta L/L} (V_{GS} - V_T)^2$$

$$\approx \frac{1}{2} k_n' \frac{W}{L} \left(1 + \frac{\Delta L}{L}\right) (V_{GS} - V_T)^2$$

$$\frac{\Delta L}{L} \ll 1$$

طول اثری که کانال را با  $V_{DS}$  متناسب می بینیم:  $\Delta L = \lambda' V_{DS}$

$$i_D = \frac{1}{2} k_n' \frac{W}{L} \left(1 + \frac{\lambda'}{L} V_{DS}\right) (V_{GS} - V_T)^2$$

$$\lambda = \frac{\lambda'}{L} \quad \text{افزون}$$

$$\Rightarrow i_D = \frac{1}{2} k_n' \frac{W}{L} (V_{GS} - V_T)^2 (1 + \lambda V_{DS})$$

همان رابطه جریان است



Hand-drawn graph of drain current  $I_D$  versus drain-source voltage  $V_{DS}$  for an NMOS transistor. The graph shows three curves for different gate-source overdrive voltages:  $V_{GS} - V_T = 1.5$ ,  $V_{GS} - V_T = 1.0$ , and  $V_{GS} - V_T = 0.5$ . The top curve is labeled "triode" and "saturation" regions. The slope of the linear region is labeled  $\frac{1}{r_0}$ . The y-intercept is labeled  $-V_A = -1/A$ .

$$r_d \approx \left[ \frac{\partial i_D}{\partial v_{DS}} \right]_{v_{GS} \text{ constant}}^{-1}$$

$$r_d = \left[ \lambda \frac{K_n}{2} \frac{\omega}{L} (V_{GS} - V_T)^2 \right]^{-1} \quad r_o = \frac{1}{\lambda I_D}$$

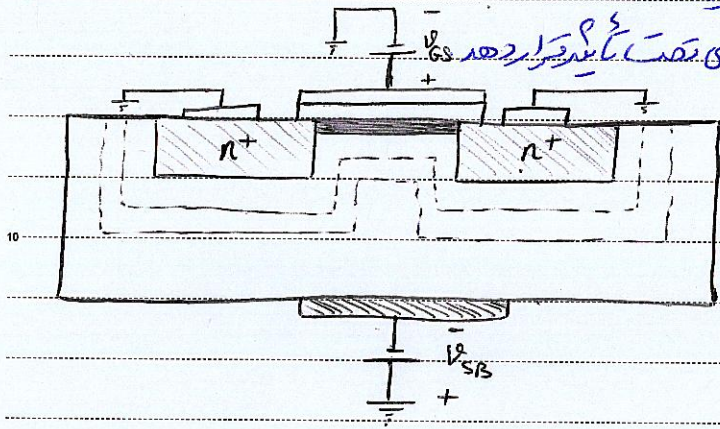
$$r_o = \frac{V_A}{I_D} \rightarrow \text{Early voltage } \frac{1}{\lambda} = 200 \text{ to } 300 \text{ k}\Omega$$
$$I_D = \frac{1}{2} \frac{k'_n W}{L} (V_{GS} - V_t)^2$$

↑ فعل تراتر بکوبه با عادت خردی



### ۸ اثر بدنه:

برای عملکرد صحیح تر ترانزیستور هر دو پهنای  $BS$  و  $BD$  باید بصورت معکوس با بایاس شده باشند. معمولاً پهنای ترانزیستور NMOS به منفی  $V_{GS}$  ترین ولتاژ مدار وصل می شود. با فرض  $V_{DS}$  نامی تخلیه بین پایه و source نیز تخلیه می شود و در نتیجه در ناحیه زیر کانال پهنای بیشتری می نمایند. از آنجایی که بار منفی زیادی در ناحیه تخلیه جمع شده در نتیجه ولتاژ لازم برای ایجاد کانال افزایش می یابد. به این اثر  $body\ Effect$  گفته می شود.



### ۹ اثر حرارت:

مقدار  $V_{th}$  به ازای هر درجه افزایش در حرارت به اندازه  $2\text{ mV}$  افزایش پیدا می کند. مقدار  $k_n$  با حرارت کاهش پیدا می کند و در نتیجه مقدار  $I_D$  با افزایش جریان کاهش پیدا می کند. برای یک مقدار ثابت از ولتاژ بایاس می توان گفت که در حالت اسی با افزایش دما مقدار جریان  $I_D$  کاهش می یابد.

### ۱۰ سلسله دو حالت از ورودی:

با افزایش ولتاژ  $V_{GS}$  در نقطه ای می رسیم که پهنای  $drain$  و به صورت معکوس سلسله پیدا می کند. باعث می شود تا جریان خیلی زیاد شود (weak avalanche). در ترانزیستورهایی که ناحیه کانال کوچک باشد با افزایش ولتاژ  $V_{GS}$  ناحیه تخلیه بیشتر می شود. پهنای  $source$  و  $drain$  افزایش می یابد و این پدیده  $punch\ through$  نامیده شده و باعث افزایش پهنای کانال می شود.

پدیده  $gate\ oxide\ breakdown$  نام دارد که با افزایش ولتاژ  $V_{GS}$  رخ می دهد. این پدیده باعث از بین رفتن عایق  $gate$  شده و در ترانزیستور صرف غیر قابل برگشت می شود (gate - oxide breakdown).



Subject:

Year. Month. Date. ( )

مادر بوم شود که حفاظت درودی market خیلی بالا و خان درودی آنجا خیلی کم است. لذا باید  
مادر الکتریکی ساکن کم هم می تواند و در gate از آنجا هم حفاظت بالا برده و ترانزیستور را هم می تواند  
برای همین باید از هم کردن ترانزیستور با دست خود داری کرد  
الست امروزه اکثر خازن های market دارای مدارات درودی در درودی برای حفاظت از ترانزیستور  
می باشند.

دانشگاه مهندسی کامپیوتر و فناوری  
اطلاعات دانشگاه صنعتی امیر کبیر



چون  $V_{GS}$  طول کانال نسبت عکس دارد  $i_D$  با افزایش  $V_{DS}$  زیاد می شود

$$\frac{V_{A1}}{V_{A2}} = \frac{L_1}{L_2}$$

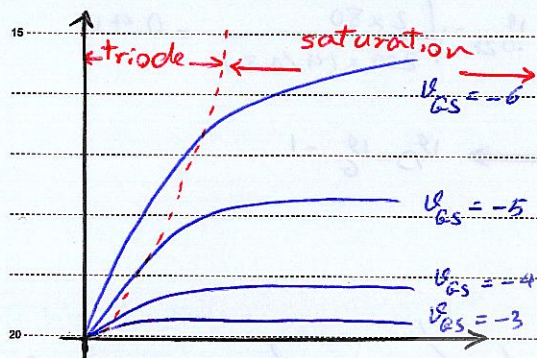
### مشخصات ترانزیستور PMOS

در این حالت source به ولتاژ بالا و drain به ولتاژ کمتر وصل می باشد و ولتاژ آستانه  $V_{th}$  و ولتاژ غیریافتی خواهد بود. بهر حال ولتاژ دریا وصل می شود.

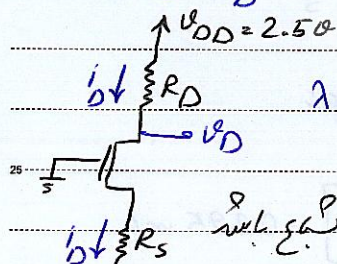
$$V_{GS} > V_{th}$$

$$i_D = k_p \frac{W}{L} \left[ (V_{GS} - V_{th}) V_{DS} - \frac{1}{2} V_{DS}^2 \right] \leftarrow V_{GS} > V_{GS} - V_{th}$$

$$i_D = \frac{1}{2} k_p \frac{W}{L} (V_{GS} - V_{th})^2 (1 + \lambda V_{DS}) \leftarrow V_{GS} < V_{GS} - V_{th}$$



مثال: در اتصال زیر ولتاژ  $V_{GS} = 0.5V$  و  $i_D = 0.4mA$  در  $V_{DS} = 2.5V$  مشخصات ترانزیستور را به صورت زیر بنویسید.



$$\lambda = 0, V_{th} = 0.7V, \mu_p C_{ox} = 100 \mu A/V^2, L = 1 \mu m, W = 32 \mu m$$

از آنجایی که ولتاژ drain از ولتاژ آستانه است لذا ترانزیستور باید در ناحیه اشباع باشد.

لذا از روابط این ناحیه استفاده می شود:

$$V_{SS} = -2.5V$$



Subject:

Year. Month. Date. ( )

$$I_D = \frac{1}{2} \mu_n C_{ox} \frac{W}{L} (V_{GS} - V_t)^2$$

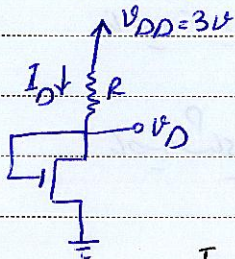
$$400 = \frac{1}{2} \times 100 \times \frac{32}{1} V_{OV}^2 \Rightarrow V_{OV} = 0.5 \rightarrow V_{GS} = V_t + V_{OV} = 0.7 + 0.5 = 1.2$$

$$\Rightarrow V_S = -1.2 V$$

$$R_D = \frac{2.5 - 0.5}{0.4} = 5 k\Omega$$

$$R_S = \frac{-1.2 - (-2.5)}{0.4} = 3.25 k\Omega$$

مثال 10: در مدار زیر،  $R$  را به نحوی انتخاب کنید که  $I_D = 80 \mu A$  باشد. مقدار  $V_D$  و  $V_{GS}$  را پیدا کنید.  
 $V_{DD} = 3V$ ,  $V_t = 0.6V$ ,  $\mu_n C_{ox} = 200 \mu A/V^2$ ,  $L = 0.8 \mu m$ ,  $W = 4 \mu m$ ,  $\lambda = 0$



$$V_D = V_G \Rightarrow V_{DG} = 0 \Rightarrow \text{نول ابداً}$$

$$I_D = \frac{1}{2} k' \frac{W}{L} (V_{GS} - V_t)^2 \Rightarrow V_{OV} = \sqrt{\frac{2 \times 80}{200 \times (4/0.8)}} = 0.4V$$

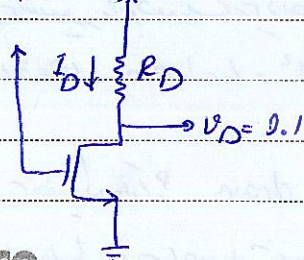
$$V_{GS} = V_t + V_{OV} = 0.6 + 0.4 = 1 \Rightarrow V_D = V_G = 1$$

$$R = \frac{3 - 1}{0.08} = 25 k\Omega$$

مثال 20: مدار قابل را به نحوی طراحی کنید که مقدار  $V_D = 0.1$  باشد. در این حالت مقدار  $V_{GS}$  و  $I_D$  را پیدا کنید.

$$V_t = 1V, k' \frac{W}{L} = 1 \frac{mA}{V^2}$$

$$V_{DD} = 5V$$



$$5 - 1 > V_{DS} = 0.1 \Rightarrow \text{نول نبود}$$

$$I_D = 1 \times \left[ (5 - 1) \times 0.1 - \frac{1}{2} \times 0.01 \right] = 0.395 mA$$



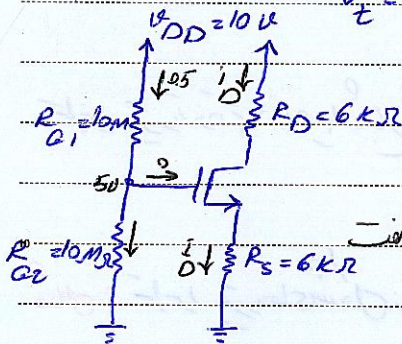
$$R_D = \frac{5 - 0.1}{0.395} = 12.4 \text{ k}\Omega$$

برای مقدار  $V_{DS}$  مقدار مقاومت درین - نویسن برابر است با

$$r_{DS} = \frac{V_{DS}}{I_D} = \frac{0.1}{0.395} = 253 \Omega$$

**مسئله:** در مدار شکل زیر ولتاژ نقاط مختلف و جریان شاخه‌های آنرا بدست آورید. از اثر عدد لایسون کانال چشم پوشی کنید.

$$V_T = 1 \text{ V}, \quad k'_n \frac{W}{L} = 1 \text{ mA/V}^2$$



$$V_G = V_{DD} \frac{R_{G2}}{R_{G2} + R_{G1}} = 10 \times \frac{10}{10 + 10} = 5 \text{ V}$$

چون ولتاژ  $V_G$  مثبت است پس ترانزیستور روشن است و می‌توان گفت دریاچه الکتریسیته یا ترند درین فرض می‌کنیم دریاچه الکتریسیته باشد.

$$V_{GS} = 5 - 6I_D$$

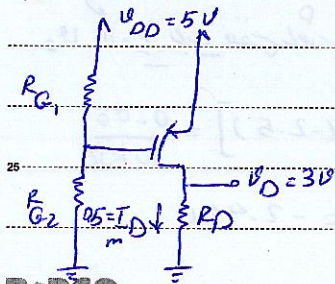
$$I_D = \frac{1}{2} k'_n \frac{W}{L} (V_{GS} - V_T)^2 = \frac{1}{2} (5 - 6I_D - 1)^2 \Rightarrow 18I_D^2 - 25I_D + 8 = 0$$

$$I_D = 0.89 \text{ mA} \quad I_D = 0.5 \text{ mA}$$

$V_{GS} = 5.3$  ← ۹۹٪      ۱۱٪

$$I_D = 0.5 \text{ mA} \Rightarrow V_S = 0.5 \times 6 = 3 \text{ V} \Rightarrow V_D > V_G - V_T \quad \text{فولت الکتریسیته درین - نویسن برابر است}$$

**مسئله:** در مدار شکل زیر ولتاژ نقاط مختلف و جریان شاخه‌های آنرا بدست آورید. از اثر عدد لایسون کانال چشم پوشی کنید.



$$V_T = 1 \text{ V}, \quad k'_n \left( \frac{W}{L} \right) = 1 \text{ mA/V}^2, \quad \lambda = 0$$

فرض می‌کنیم دریاچه الکتریسیته باشد.



$$1.5 = \frac{1}{2} \times 1 \times \frac{(V_{GS} - V_{th})^2}{V_{th}} \Rightarrow V_{OV} = -1V \rightarrow V_{GS} = V_{th} + V_{OV} = -1 - 1 = -2V$$

$$V_G - V_S = V_{GS} \Rightarrow V_G - 5 = -2 \Rightarrow V_G = 3V$$

$$\Rightarrow R_{G2} = 3M\Omega \text{ و } R_{G1} = 2M\Omega$$

$$R_D = \frac{V_D}{I_D} = \frac{3}{0.5} = 6k\Omega$$

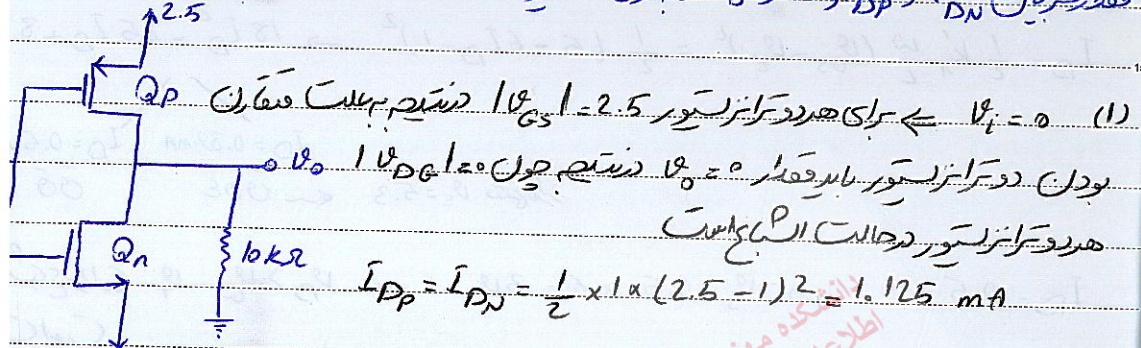
برای ترانزیستورهای NMOS و PMOS باید ولتاژ درین ولتاژها را از ولتاژهای منبع تغذیه کم کرد.

$$V_{Dmax} = 3 + 1 = 4 \Rightarrow R_D = \frac{4}{0.5} = 8k\Omega$$

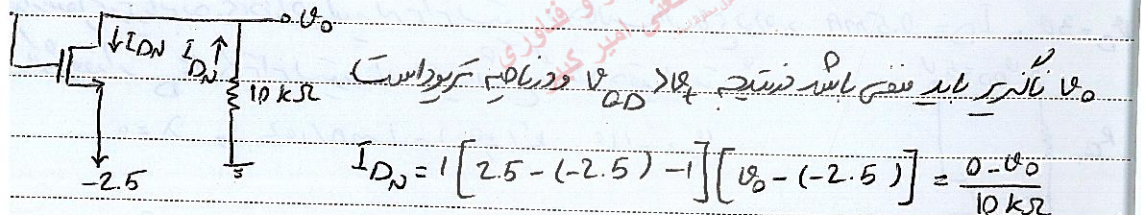
**مثال:** ترانزیستورهای سیلیکون زیر فانتین با هم ساخته شده اند یعنی برای هر دو داریم:

$$\frac{W_n}{L_n} = \mu_p' \frac{W_p}{L_p} = 1 \text{ mA/V}^2 \quad V_{thn} = V_{thp} = 1V, \quad \lambda = 0$$

فانتین در این مدار دو ترانزیستور PMOS و NMOS داریم. ولتاژهای درین مدار را می توانیم به صورت زیر بدست آوریم:



(2)  $V_i = 2.5V$  برای ترانزیستور PMOS ولتاژ  $V_{GS} = 0$  ولتاژ درین ترانزیستور در حالت اشباع است

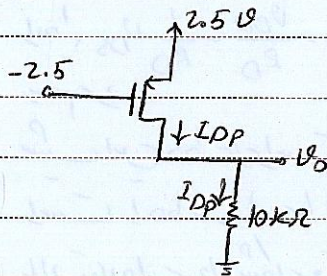


$$\Rightarrow I_{DN} = 0.244 \text{ mA}, \quad V_0 = -2.44V$$

$$V_{DS} = -2.44 - (-2.5) = 0.06V$$



(3)  $V_{GS} = -2.5V$  ≤ در حال صورت فریم خواهد بود ترانزیستور  $V_{DS}$  قطع و  $V_{GS}$  در حالت برود قرار دارد.



$$I_{DP} = 2.44 \text{ mA} \quad , \quad V_{DS} = 2.44 \text{ V}$$

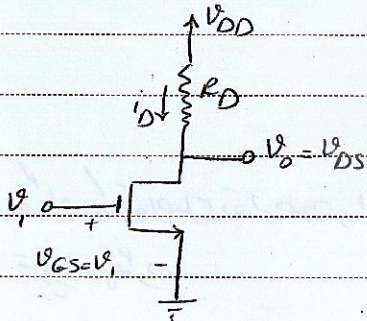
### انتقال از mosFet در حالت تقویت کننده

ایده انتقال از MosFet به عنوان تقویت کننده از این خاصیت می آید که وقتی در ترانزیستور در ناحیه انبساط قرار می گیریم بصورت یک منبع جریان عمل می کند و ولتاژ  $V_{GS}$  باعث تغییر جریان  $I_D$  می شود. از این دو ترانزیستور می توانیم بصورت یک تقویت کننده Transconductance عمل بیاوریم.

باید توجه شود که رابط جریان  $I_D$  با  $V_{GS}$  یک رابطه غیر خطی است و حالتی که علامت هندسی تقویت کننده ای با رابطه خطی داریم. برای فائق آمدن بر این مشکل از بایاس DC استفاده می شود. در این روش ترانزیستور را یک مقدار  $V_{GS}$  مشخص بایاس می شود تا یک مقدار  $I_D$  مشخص پیدا کند. سپس سیگنال کوچکی  $V_{GS}$  به آن اضافه می شود تا جریان  $I_D$  متناسب با این مقدار کوچک تغییر نماید.

### مدل انتقال ترانزیستور (دایر مدار گیتال بزرگ)

شکل مقابل یک تقویت کننده متداول یعنی source مشترک را نشان می دهد. در این source زمین شده، پس ورودی و خروجی تقویت کننده مشترک است. البته با تغییر ولتاژ  $V_{GS}$  مقدار تغییر  $I_D$  را داریم اما می توان با ترانزیستور مقاومت  $R_D$  در مدار ولتاژ خروجی مشخصی داشت:



$$V_O = V_{DS} = V_{DD} - R_D I_D$$

$$I_D = \frac{V_{DD}}{R_D} - \frac{1}{R_D} V_{DS}$$



Subject:

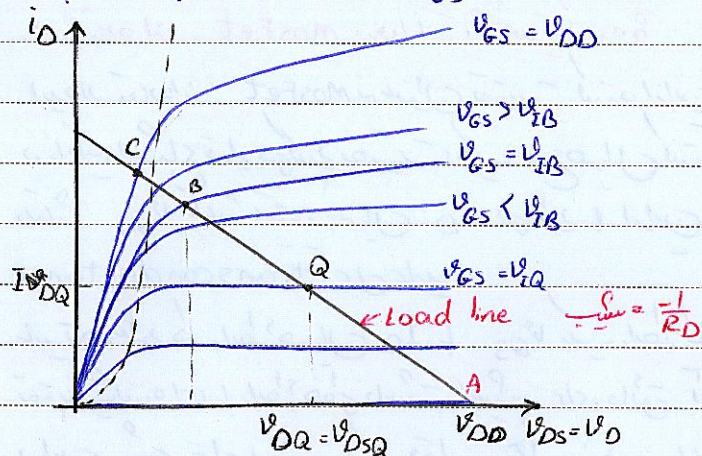
Year:      Month:      Date: ( )

به نسبت آوردن مشخصات انتقال به روش گرافیکی:

رایعاً  $i_D = \frac{V_{DD}}{R_D} - \frac{1}{R_D} V_{DS}$  را می توان بصورت یک خط راست بر روی مشخصات ترانزیستور رسم نمود.

شیب این خط برابر است با  $-\frac{1}{R_D}$  از آنجاییکه معمولاً  $R_D$  همان مقاومت بار است، این خط راست را خط بار (load line) می گویند.

با استفاده از نمودار شکل مقابل می توان به ازای هر مقدار  $V_{GS}$  ( $V_{GS} = V_t$ ) مقدار خروجی  $V_{DS}$  را مشخص نمود.



به ازای مقادیر  $V_t = V_{GS} < V_t$  ترانزیستور قطع بوده و جریان صفر است (نقطه A). لذا  $V_{DS} = V_{DD}$  و  $V_{GS} = V_t$  باید مشخص شود. از  $V_t$  ترانزیستور روشن شده و  $i_D$  اندازه گیری یافته و  $V_{DS}$  کاهش خواهد یافت. از آنجایی که در ابتدا  $V_t$  زیاد بود ترانزیستور در ناحیه اشباع شروع به کار می کند و با افزایش دردی  $V_t$  در بین دو نقطه A و B همپایان در اشباع باقی می ماند.

در بین این دو نقطه به ازای یک مقدار مشخص به نام نقطه بار Q داریم:

$$V_{GS} = V_{tQ}$$

$$V_{DSQ} = V_{DSQ} \text{ and } I_{DQ}$$

همانطور که تفاضل مقدار خروجی از دردی، از  $V_t$  کمتر می شود ترانزیستور از ناحیه اشباع خارج و در ناحیه سربود می افتد.

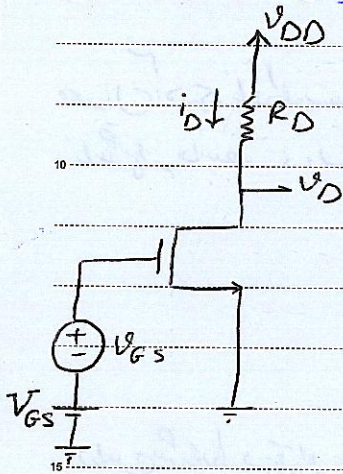
$$V_{DS} = V_{DS} - V_t$$



برای معادله  $V_{GS} > V_{th}$  ترانزیستور بصورت عمیق نری در ناحیه آمپد فرورفته و ولتاژ خروجی بصورتی در می آید

### عمل سیگنال کوچک

یک ترانزیستور MOSFet در ناحیه آمپد می تواند بصورت یک تقویت کننده عمل نماید. در صورتیکه سیگنال ورودی کوچک باشد این تقویت تقریباً خطی خواهد بود. ترانزیستور با انتخاب  $V_{GS}$  و  $V_{DS}$  مناسب در یک نقطه کار DC بایاس می شود. سیگنال کوچک  $V_{gs}$  به مقدار DC لازم بایاس یعنی  $V_{GS}$  اضافه می شود. این سیگنال که مقدار آن باید کوچک باشد سیگنال را می آید تقویت شود.



### نقطه بایاس DC

برای پیدا کردن نقطه کار DC مقدار ولتاژ سیگنال کوچک صفر در نظر گرفته می شود. در این صورت با صرف نظر از معادلات کانال برای جریان درین داریم:

$$I_D = \frac{1}{2} k' \frac{W}{L} (V_{GS} - V_{th})^2$$

$$V_D = V_{DD} - R_D I_D$$

$$V_D > V_{GS} - V_{th} \rightarrow \text{شرط قرار گرفتن در ناحیه آمپد}$$

چون روی ولتاژ درین یک سیگنال ولتاژ نیز سوار است،  $V_D$  باید به حدی از  $(V_{GS} - V_{th})$  بیشتر باشد.



Subject:

Year:      Month:      Date: ( )

## جریان سیگنال در Drain :

با اضافه کردن سیگنال ورودی  $v_{gs}$  مقدار بایاس خواصم داشت :

$$i_D = \frac{1}{2} k'_n \frac{W}{L} (v_{GS} + v_{gs} - v_t)^2 = \frac{1}{2} k'_n \frac{W}{L} (v_{GS} - v_t)^2 + k'_n \frac{W}{L} (v_{GS} - v_t) v_{gs} + \frac{1}{2} k'_n \frac{W}{L} v_{gs}^2$$

مولفه DC جریان

مولفه ای از جریان که با

مولفه غیر خطی

سیگنال ورودی متناسب است

جریان (مطلوب نیست)

جریان آخری نامطلوب است زیرا سبب اعوجاج غیر خطی است. برای کاهش اعوجاج غیر خطی نیاز داریم از سبقت سیگنال ورودی بایاس که طوری باشد که داشته باشیم :

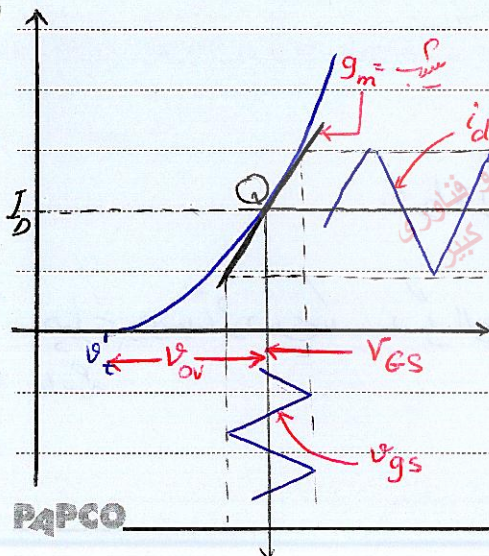
$$\frac{1}{2} k'_n \frac{W}{L} v_{gs}^2 \ll k'_n \frac{W}{L} (v_{GS} - v_t) v_{gs}$$

$$\Rightarrow v_{gs} \ll 2(v_{GS} - v_t)$$

در این شرایط می توان جمله آخر در نظر گرفت داریم :

$$i_D = I_D + i_d$$

$$i_d = k'_n \frac{W}{L} (v_{GS} - v_t) v_{gs} \rightarrow g_m = \frac{i_d}{v_{gs}} = k'_n \frac{W}{L} (v_{GS} - v_t)$$



که در واقع سبب منحنی  $i_d - v_{gs}$  در نقطه کار داریم

$$g_m = \left. \frac{\partial i_D}{\partial v_{GS}} \right|_{v_{GS} = v_{GS}}$$

P4PCO



نیم دیوار 8

مقدارهای دیوار drain برابر است با:

$$V_D = V_{DD} - R_D i_D$$

که تحت شرایطی سیگنال کوچک داریم:

$$V_D = V_{DD} - R_D (I_D + i_d) \rightarrow V_D = V_D - R_D i_d$$

$$V_D = V_{DD} - R_D I_D$$

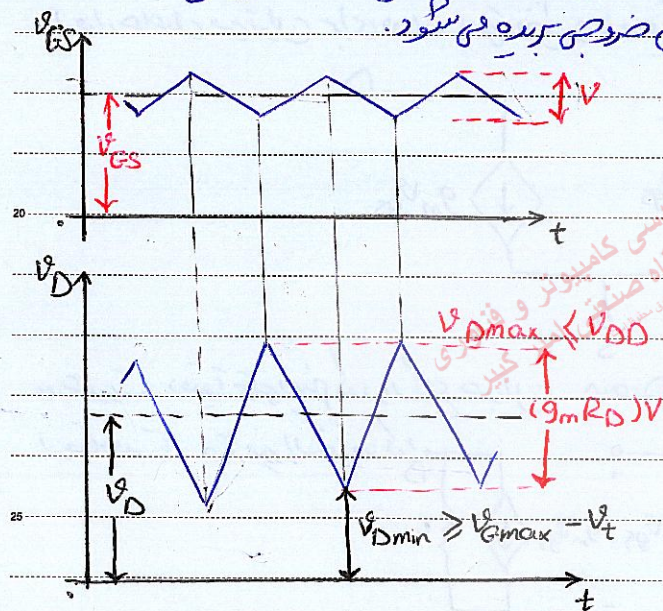
از این دو مؤلفه سیگنال دیوار خروجی برابر است با:

$$v_d = -i_d R_D = -g_m v_{gs} R_D$$

$$\Rightarrow A_v = \frac{v_d}{v_{gs}} = -g_m R_D$$

علامت منفی نشان می‌دهد که سیگنال خروجی  $v_d$  نسبت به سیگنال ورودی  $v_{gs}$   $180^\circ$  اختلاف فاز دارد.

سیگنال ورودی و خروجی تقویت کننده و همچنین سیگنال را که برای کار تقویت کننده دریا می‌ارزیم لازم است نشان می‌دهد. فائده هم  $V_{DD}$  باید از  $V_{DD}$  کوچکتر باشد در غیر این صورت افت دریا می‌کند و ولت‌های سیگنال خروجی بریده می‌شود.





## فصل ۱۰: مدارهای آمپلیفایر

آنالیز یک تقویت کننده می توان به دو صورت انجام داد. یکی در حالت سیگنال کوچک (Small Signal) و دیگری در حالت سیگنال بزرگ (Large Signal). در حالت سیگنال کوچک، می توان به صورت یک تقویت کننده مدل در نظر گرفت که پارامترهای آن عبارتند از: ضریب تقویت، پهنای باند، خروجی و غیره. در حالت سیگنال بزرگ، باید به تغییرات غیرخطی و محدودیت های آمپلیفایر توجه کرد.

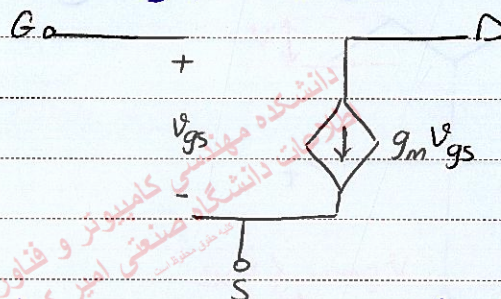
از آنجایی که در مدل آمپلیفایر، خروجی را می توان به صورت یک منبع ولتاژ وابسته به ورودی در نظر گرفت، می توان به سادگی آن را به صورت یک مدار معادل در نظر گرفت. در مدل سیگنال کوچک، می توان به سادگی آن را به صورت یک مدار معادل در نظر گرفت.

$$r_o = \frac{1}{I_D} \quad \frac{1}{A} = \frac{1}{g_m} \quad I_D = \frac{1}{2} k_n \frac{W}{L} V_{ov}^2$$

توجه شود که مقدار  $g_m$  و مقدار  $r_o$  به نقطه کاری DC بستگی دارد. در تحلیل مدارهای تقویت کننده، می توان به سادگی آن را به صورت یک مدار معادل در نظر گرفت. در تحلیل مدارهای تقویت کننده، می توان به سادگی آن را به صورت یک مدار معادل در نظر گرفت.

۱- منابع ولتاژ  $V_{gs}$  که به واسطه اتصال کوتاه می شود (جریان سیگنال یک منبع جریان  $I_D$  می شود) صفر است.

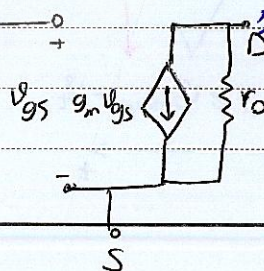
۲- منابع جریان  $I_D$  به واسطه اتصال کوتاه می شود (جریان سیگنال یک منبع ولتاژ  $V_{gs}$  می شود) صفر است.



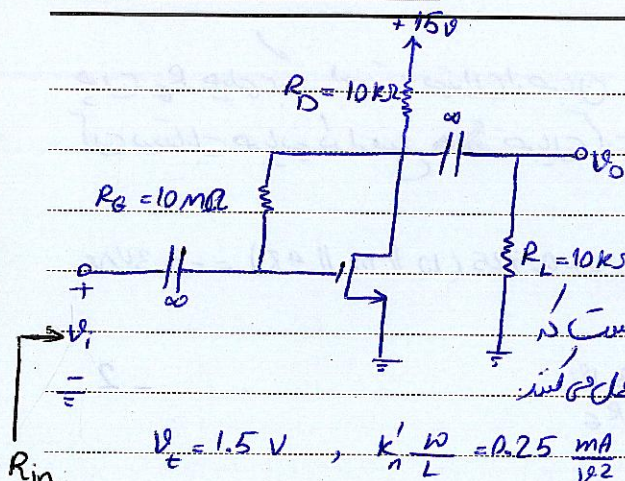
به صورت دقیق تر می توانیم که در این مدار، خروجی را به صورت یک منبع ولتاژ وابسته به ورودی در نظر بگیریم.

$$\frac{v_d}{v_{gs}} = -g_m (R_D \parallel r_o)$$

مقادیر خروجی باعث کاهش انداخته می شود.







**پ سوال:** برای مدار مقابل مقادیر زیر را بدست آورید:

- گین باند پهنای متوسط
- مقدار مقاومت درونی
- حد اکثر مقدار بار خروجی
- فرض کنید مقدار بارهای کوپلینگ با بارهای زیر است که برای آلودگی فرکانسهای کاری در صورت اتصال کوتاه عمل می کنند

$$V_{GS} = 1.5 \text{ V}, \quad k'_n \frac{W}{L} = 0.25 \frac{\text{mA}}{\text{V}^2}, \quad V_A = 50 \text{ V}$$

استاندارد کار DC را بدست می آوریم:

$$I_D = \frac{1}{2} \times 0.25 \times (V_{GS} - 1.5)^2$$

از آن جایی که جریانهای  $R_G$  ندارند و  $V_G = V_D$  است خواهیم داشت:

$$\text{I.I)} \quad I_D = 0.125 (V_D - 1.5)^2$$

$$\text{II.I)} \quad V_D = 15 - R_D I_D = 15 - 10 I_D$$

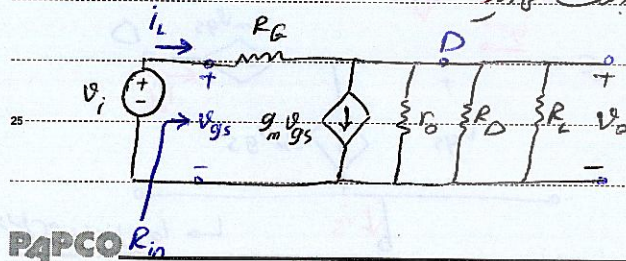
که با حل این دو معادله داریم:

$$\text{I.I), II.I)} \Rightarrow I_D = 1.06 \text{ mA}, \quad V_D = 4.4 \text{ V} \quad (\text{نقطه کار})$$

$$g_m = k'_n \frac{W}{L} (V_{GS} - V_t) = 0.25 (4.4 - 1.5) = 0.725 \text{ mA/V}$$

$$r_o = \frac{V_A}{I_D} = \frac{50}{1.06} = 47 \text{ k}\Omega$$

1- مدل باند پهنای متوسط مدار با جایگزینی کردن آنتر سیم به مدل آن و اتصال کوتاه کردن منبع ولتاژ بی نویز ده چنین اتصال کوتاه کردن خانهای کوپلینگ بدست می آید.



P4PCO Rin



چون  $R_E$  خیلی بزرگ است میتوان از جریان  $\rightarrow$   $V_o = -g_m V_{gs} (R_D \parallel R_L \parallel r_o)$  آن در مقابل جریان  $\rightarrow$  که از منبع  $\rightarrow$  جریان کنترل شده  $g_m V_{gs}$  هستند چشم پوشید

$$A_v = \frac{V_o}{V_i} = \frac{V_o}{V_{gs}} = -g_m (R_D \parallel R_L \parallel r_o) = -0.725 (10 \parallel 10 \parallel 4k) = -3.3 V/V$$

$$I_i = (V_i - V_o) / R_G = \frac{V_i (1 - A_v)}{R_G} = \frac{4.3 V_i}{R_G} \quad -2$$

$$R_{in} = \frac{V_i}{I_i} = \frac{R_G}{4.3} = \frac{10}{4.3} = 2.33 M\Omega$$

3- مقدار حداکثر درونی باید به نحوی باشد که ترانزیستور از ناحیه  $\rightarrow$  خارج نشود:

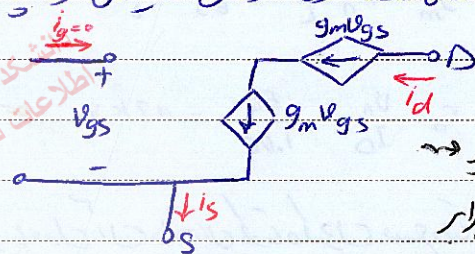
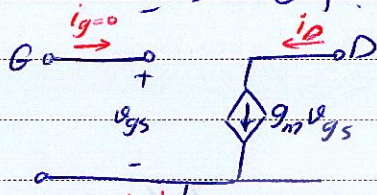
$$V_{DS} \geq V_{GS} - V_t$$

$$V_{DSmin} = V_{GSmin} - V_t \Rightarrow V_{DS} - |A_v| \hat{V}_i = V_{GS} + \hat{V}_i - V_t$$

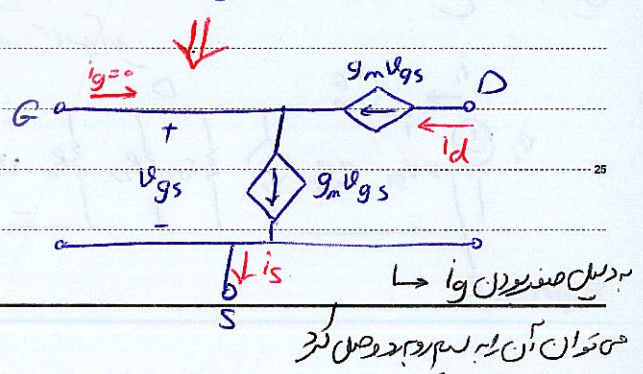
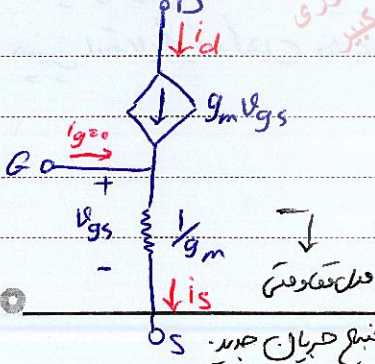
$$4.4 - 3.3 \hat{V}_i = 4.4 + \hat{V}_i - 1.5 \Rightarrow \hat{V}_i = 0.34 V$$

مدار معادل  $\rightarrow T$

با اندکی دستکاری درون سیگنال کوچک میتوان به مدل جدیدی نماند رسید



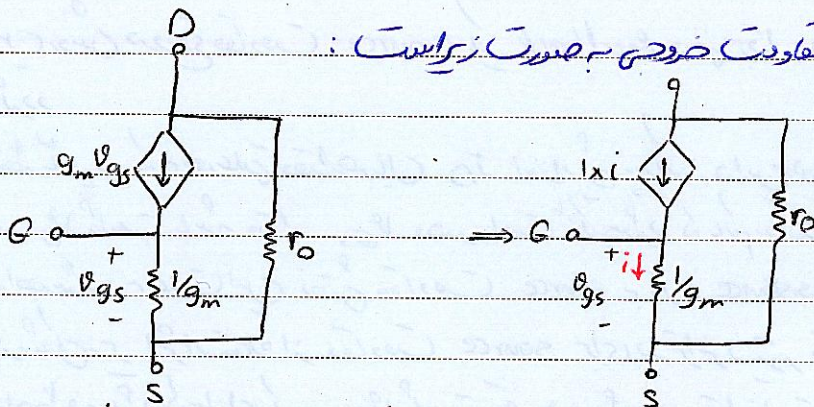
افزودن یک  $\rightarrow$  منبع جریان برابر



میتوان آن را به هم وصل کرد



مدل T بارزنگر کوفتن تفاوتی در خصوص به صورت زیر است :



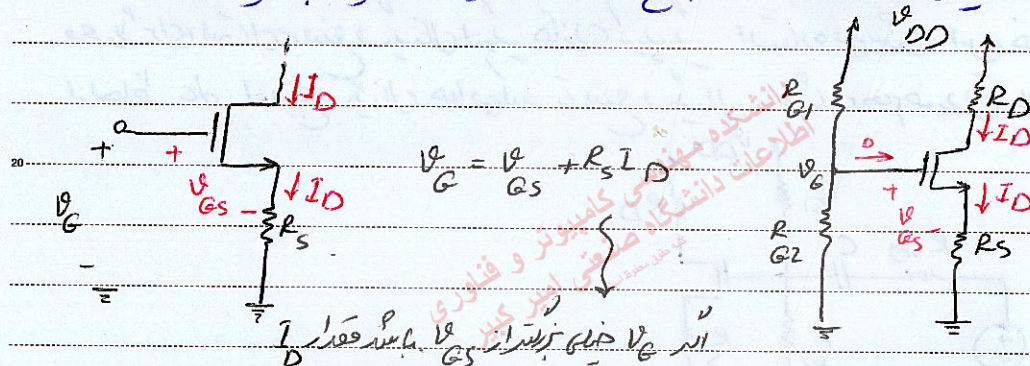
روش های مختلف بایاس کردن MOSFet :

بایاس تقویت کننده باید به گونه ای باشد که ضمن داشتن جریان آ پایدار و قابل پیش بینی ، مقدار  $V_{GS}$  نیز به گونه ای باشد که برای تمامی مقادیر سیگنال ورودی ترانزیستور در ناحیه اشباع کار کند.

۱. بایاس از طریق ثابت نگه داشتن  $V_{GS}$  :

ساده ترین راه بایاس این است که ولتاژ ثابت - source - طوری انتخاب شود که  $I_D$  دلخواه بوجود آورد. این کار را می توان با استفاده از یک تقسیم دینار متفاوتی در  $V_{DD}$  و وصل است انجام داد.

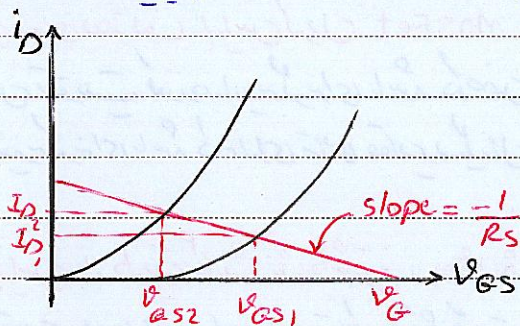
این روش گویا ساده است ولی چندان مناسب نیست! زیرا طبق رابطه  $I_D = \frac{1}{2} \mu_n C_{ox} \frac{W}{L} (V_{GS} - V_{th})^2$  مقدار جریان علاوه بر ولتاژ  $V_{GS}$  به پارامترهای دیگری چون  $C_{ox}$  و  $\frac{W}{L}$  بستگی دارد که برای ترانزیستورهای مختلف و در ترانزیستورهای داخل مدارات مجتمع مقدار آنها از یک ترانزیستور به دیگری می تواند متفاوت باشد.



اگر  $V_G$  خیلی نزدیک به  $V_{GS}$  باشد مقدار  $I_D$  محدب  $V_G$  و  $R_S$  بستگی دارد.

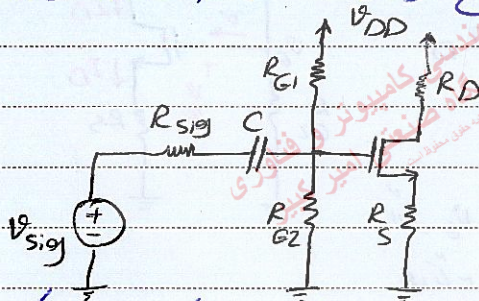


در نظر بگیرید که به هر علتی مقدار جریان  $I_D$  افزایش پیدا کند در این صورت طبق رابطه  $I_D = I_{D0} + \beta V_{GS} - V_{th}$  اگر  $V_{GS}$  ثابت باشد مقدار  $V_{GS}$  تغییر راست نمی شود که با کمک شدن آن مقدار جریان  $I_D$  نیز کم خواهد شد. علت این نقص مقاومت  $source$  به آن  $degeneration Resistance$  می گویند. در شکل زیر اثر استفاده از مقاومت  $source$  برای دو ترانزیستور مقایسه شده است و در آن دیده است ملاحظه می شود که برای یک  $V_{GS}$  ثابت تغییر در مساحت  $source$  ترانزیستور به تغییرات کمی در جریان  $I_D$  منجر می شود.



از مقدار برای ایام کرامت تقویت کنند و پس وقت استغفار می شود که با استغفار از یک  
قسم عقاب و از طریق ۵۵۰ مقدار خود بخاطر ایام کرامت می شود و بعد از عقاب ها چنان  
بزرگ انتخاب می شوند تا عقاب و دوی تقویت کنند و چنانچه که به دفعه بزرگ می شود  
بزرگ است

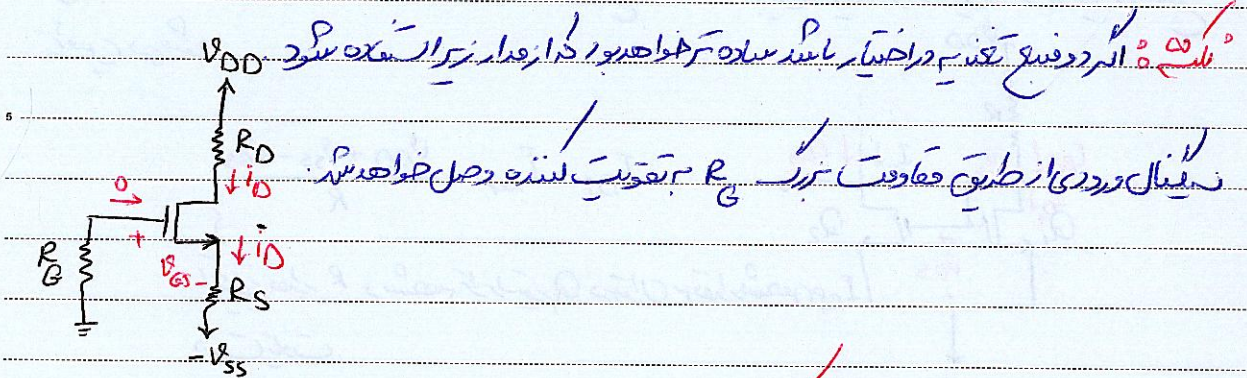
معمولاً برای اتصال به منبع سیمینال از یک خازن کوپلینگ استفاده می شود. این خازن موجب گشتاور از لحاظ dc از منبع سیمینال جدا می کند. منبع سیمینال باعث به هم خوردن بایاس dc آن نمی شود.



عقار خان کو عید مبارک باد کا پیغام بزرگ کتاب میں شہود آدھ دواش های تاری بقویب استی بصورت  
الصال کو تاه عمل خاند

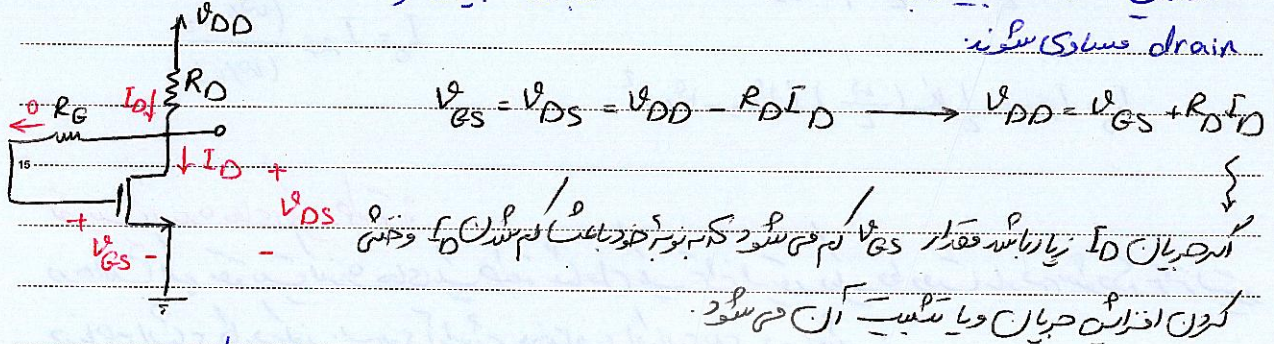


در این مدار همچنین مقدار  $R_D$  بزرگ انتخاب می شود تا تغییرات دردی باعث خروج ترانزیستور از حالت اشباع نشود.



II. بایاس از طریق مقاومت فیدبک:

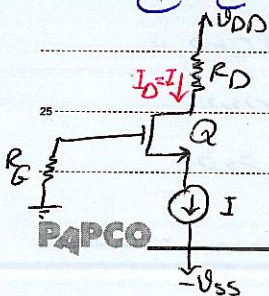
برای بایاس کردن می توان از مقاومت فیدبکی استفاده کرد که درین حالت وصل می کند مقدار این مقاومت بسیار بزرگ است (MΩ) و صرفه جویی جریان است. این می شود تا ولتاژ gate و drain مساوی شوند.



در عمل اعمال دردی است این مدار در بیافیت خروجی آن از طریق خروجی کوپلینگ انجام می شود.

III. بایاس از طریق یک منبع جریان ثابت:

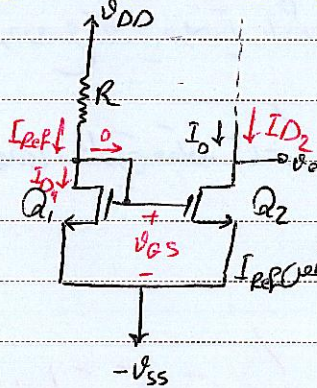
در این مدار یک مقاومت بزرگ  $R_D$  است که به زمین وصل کرده و مقاومت دردی ترانزیستور را بالا می برد. مقدار DC خروجی را تعیین کرده و باید به گونه ای باشد که ترانزیستور از حالت اشباع خارج نشود.





## مدار منبع جریان ثابت ( current mirror ) :

از مدار شکل مقابل می توان بعنوان یک منبع جریان ثابت استفاده کرد. ترانزیستور  $Q_1$  در  $Q_1$  drain آن به source وصل شده است در حالت ایده ای است. جریان این ترانزیستور از طریق دو منبع تأمین می شود:



$$I_{D1} = I_{REF} = \frac{V_{DD} + V_{SS} - V_{GS}}{R}$$

تأمین مقدار  $R$  و مشخصه ترانزیستور  $Q_1$  می توان مقدار مشخص  $I_{REF}$  دست یافت.

مقدار  $V_{GS}$  در دو ترانزیستور برابر است در نتیجه داریم:

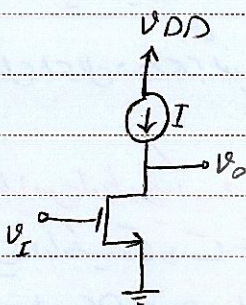
$$I_{D1} = \frac{1}{2} K'_n \left( \frac{W}{L} \right)_1 (V_{GS} - V_t)^2$$

$$I_O = I_{REF} \frac{(W/L)_2}{(W/L)_1}$$

$$I_O = I_{D2} = \frac{1}{2} K'_n \left( \frac{W}{L} \right)_2 (V_{GS} - V_t)^2$$

## تقویت کننده های یک طبقه :

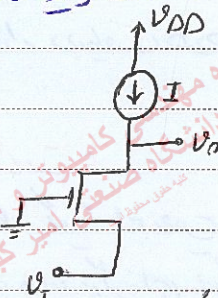
در حالت ایده ای تقویت کننده های یک طبقه شامل یک ترانزیستور و یک مقاومت بار می شود که ترانزیستور در ناحیه ایده ای کار می کند. سه نوع آرایش مختلف افشان پذیر می باشد:



source مشترک

درودی: مثبت

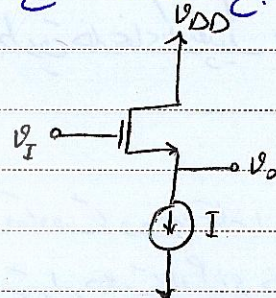
خروجی: درین



gate مشترک

درودی: source

خروجی: درین



drain مشترک

درودی: مثبت

خروجی: source

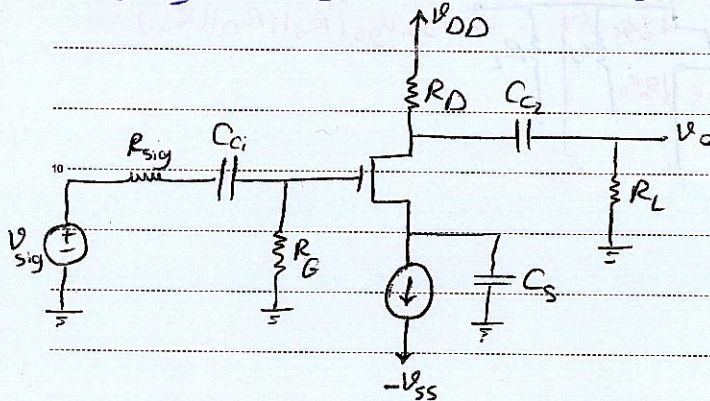


## تقویت کننده بزرگ سیگنال:

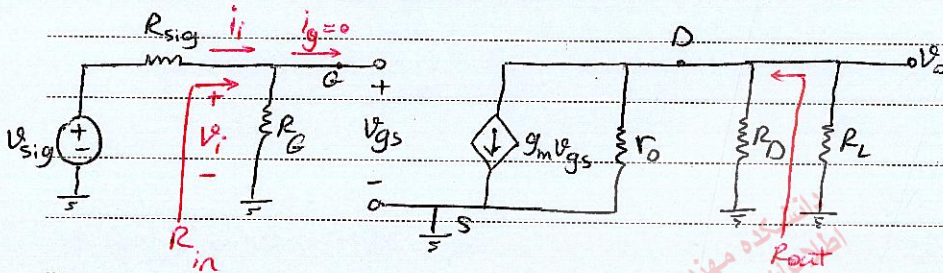
source از طریق یک خازن بزرگ به زمین وصل می شود. این خازن برای سیگنال کماکان بصورت اتصال کوتاه به زمین عمل خواهد نمود. این عمل باعث می شود تا مقاومت خروجی منبع جریان تأخیری در سیگنال نداشته باشد. به این خازن Bypass capacitor گفته می شود.

منبع سیگنال نیز از طریق خازن کوپلینگ بزرگ به درستی فرکانسهای کاری می توان آن را اتصال کوتاه نمود کرد به تقویت کننده وصل می شود تا تأخیری در بایاس نداشته باشد.

خروجی نیز توسط خازن کوپلینگ دیگری به بار اعمال می شود. مقاومت بار ممکن است بار خارجی و یا مقاومت ورودی یک طبقه تقویت کننده دیگر باشد.



↓ مدل سیگنال کوچک



$$V_i = V_{sig} \frac{R_{in}}{R_{in} + R_{sig}} = V_{sig} \frac{R_G}{R_G + R_{sig}} \quad R_{in} = R_G$$

$$R_G \gg R_{sig} \Rightarrow V_i \approx V_{sig}$$

معمولاً  $R_G$  خیلی بزرگ انتخاب می شود

$$V_i = V_{gs} \quad V_o = -g_m V_{gs} (r_o \parallel R_D \parallel R_L) \Rightarrow A_v = -g_m (r_o \parallel R_D \parallel R_L)$$



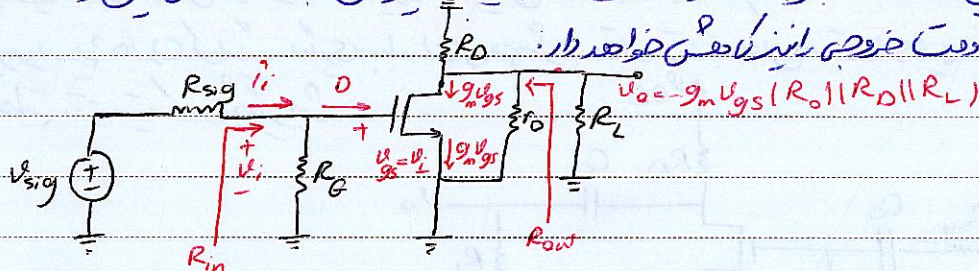
Subject:

Year. Month. Date. ( )

مقدار ضریبی از خروجی به منبع  $G_v = \frac{R_{in}}{R_{in} + R_{sig}} A_v = - \frac{R_G}{R_G + R_{sig}} g_m (r_o \parallel R_D \parallel R_L)$

برای تعیین مقاومت خروجی  $v_{sig} = 0$  قرار داده می شود  $R_{out} = r_o \parallel R_D$

مقاومت خروجی  $(r_o)$  بین drain و source ظاهر می شود. در حالت سیگنال کوچک این مقاومت با  $R_D$  موازی است و در نتیجه باید آن با  $R_L$  موازی کنیم و نتایج را با هم جمع کنیم. مقاومت خروجی اینها را موازی می کنیم.



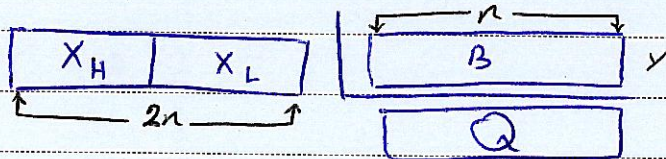
دانشگاه مهندسی کامپیوتر و فناوری اطلاعات  
اطلاعات دانشگاه صنعتی امیر کبیر



تعیین  $Q$  ثابت کنید شرط زیر برای شش  $n$  سیست  $Q$  لازم و کافی است:

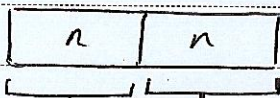
$$x_H \geq \gamma$$

در بین  $n$  سیست  $Q$  شش



اثبات:

در عملیات تقسیم مقسوم علیه  $n$  سیست و مقسوم را  $2n$  سیست در نظر می گیریم. طبق عملیات تقسیم باید در هر مرحله از تقسیم  $n$  سیست از مقسوم را جدا کرده و با مقسوم علیه مقاسیم کنیم و برای هر مقاسیم یک سیست از  $Q$  مقداردهی می شود. تعداد  $n$  سیست ها از مقسوم برابر با  $(n+1)$  است زیرا



برای هر سیست که به شش اضافه می شود یک مقاسیم انجام می دهیم. در جدول اول با مقسوم علیه مقاسیم می شود.

$(n+1)$  تعداد  $n$  سیست های حاصل

در شش  $(n+1)$  سیست در  $Q$  مقداردهی می شود برای این که بتوانیم  $n+1$  سیست را در  $n$  سیست غایب دهیم

باید سیست بالارزش تر آن صفر باشد (تفاوتی وجود دارد). برای این که این نیز باید حاصل اولین مرحله تقسیم صفر شود

در شش  $B \leq x_H$  باشد  $\leftarrow$  پس اگر  $x_H \geq \gamma$  باشد  $Q$  over flow اتفاق می افتد چون بالارزش

سیست  $Q$  مقدار یک طس است و  $Q$   $n+1$  سیست می شود.



Subject:

Year . Month . Date . ( )

دانشگاه مهندسی کامپیوتر و فناوری  
اطلاعات دانشگاه صنعتی امیر کبیر  
کتابخانه مکتوب است