

عنوان پروژه :

**فرستنده و گیرنده**

**مادون قرمز**



دنیای صنعت برق

فهرست مطالب 

۳	..... مقدمه
۴	..... مدار فرستنده
	<b>Error! Bookmark not defined.</b> ..... پیش تقویت کننده
۷	..... مدارهای قفل شونده با فاز (PLL)
۷	..... اصول کار مدار
۸	..... نحوه کار مدار
۱۲	..... مصارف و کاربرد PLL
۱۲	..... PLL بصورت مدار مجتمع
۱۲	..... نوسان ساز قابل کنترل بوسیله ولتاژ (VCO)
۱۳	..... مشخصات دیود فرستنده مادون قرمز (Infrared Emitting Diode)
۱۳	..... Featurer
۱۳	..... مدار فرستنده LED برای سیگنال های دیجیتال
۱۶	..... مدار گیرنده
۱۷	..... مدار انتگرال گیر
۱۹	..... انتگرال گیر میلر
۲۰	..... پیش تقویت کننده
۲۱	..... لزوم مدولاسیون

## مقدمه

امروزه امنیت مخابرات از مهم ترین مباحث مطرح شده در مخابرات نظامی و غیره نظامی می باشد امنیت کانال ارتباطی در این مقوله از اهمیت ویژه ای برخوردار است . یکی از مهم ترین خطراتی که امنیت کانال را تهدید می کند بحث شنود می باشد برای رفع این معضل راه هایی پیشنهاد شده است که از جمله آنها استفاده از LED و دیود های لیزری برای ارسال و دریافت اطلاعات است از مزیت هایی که این فرستنده دارد این است که احتمال شنود در فضا بسیار کم می باشد چون ابتدا نور بصورت یک بیم در فضا منتشر می شود و به محض اینکه مانعی بر سر راه آن قرار گیرد سریع فرستنده متوجه می شود. دومین علت آن است که پیدا کردن مسیر ارسال در فضا بسیار دشوار است.

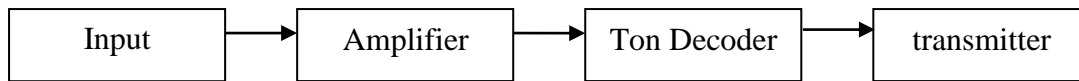
در این پروژه از LED برای ارسال و دریافت اطلاعات استفاده شده است.

با اندکی تغییرات در مدار می توان به جای LED از دیود لیزری استفاده کرد.

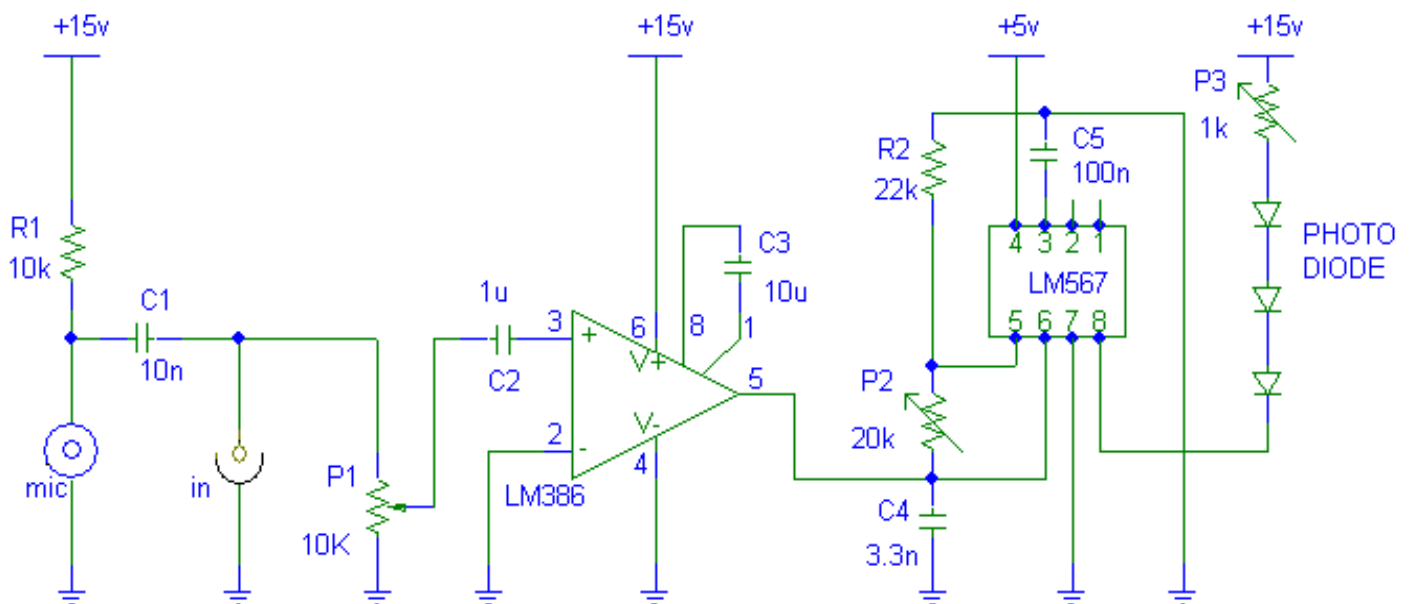
LED ها از نوع دیودهای مادون قرمز می باشند. و نور مادون قرمز نا مرئی و فرکانس آن بین  $10^{12} - 4.3 * 10^{14} \text{ HZ}$  می باشد.

در این پایان نامه سعی شده است در مورد فرستنده و گیرنده بطور جدا گانه بحث شود و کار تک تک اجزا توضیح داده شود و در مورد مدارات راه انداز دیودهای نوری نیز توضیحات مختصری آورده شده است.

همچنین مدارات IC ها مربوطه و یک نوع دیود فرستنده گیرنده مادون قرمز که در سیستمهای کنترل از راه دور تلویزیون استفاده می شود در ضمیمه پایان نامه آورده شده است.



## Transmitter Circuitry



سیگنال ما که از طریق میکروفن یا وسیله صوتی وارد مدار می شود، ابتدا برای کنترل آن از ولوم  $P_1$  استفاده می کنیم تا از به اشباع رفتن تقویت کننده جلوگیری کنیم.

توسط تقویت کننده LM386 سیگنال ورودی را تقویت و پایه ۶، LM567 وارد می کنیم.

LM567 برای رمز گشایی تن (Tone Decoder) طراحی شده است. در این IC یک ترانزیستور اشباع فراهم شده که وقتی سیگنالی در طول باند مورد نظر به آن برسد بعنوان سوئیچ عمل می کند.

مدار آن شامل دو ردیاب (Detector)  $Q$ ،  $I$  می باشد که بوسیله VCO با تعیین فرکانس مرکزی عمل آشکار سازی را انجام می دهد.

قطعات بیرونی که به مدار اضافه می کنیم برای تعیین فرکانس مرکزی، پهنای باند و تاخیر خروجی استفاده می شوند. فرکانس مرکزی آن بوسیله فرمول زیر قابل محاسبه است:

$$f_o \approx \frac{1}{1.1P_1C_4}$$

خازن  $C_4$  به پایه ۶ و  $P_1$  ولوم متصل به پایه ۵ و ۶ می باشد.

پایه ۸ که خروجی IC می باشد و تن مورد نظر ما را بصورت پالس تولید کرده به دیود های مادون قرمز فرستنده متصل کرده ایم .

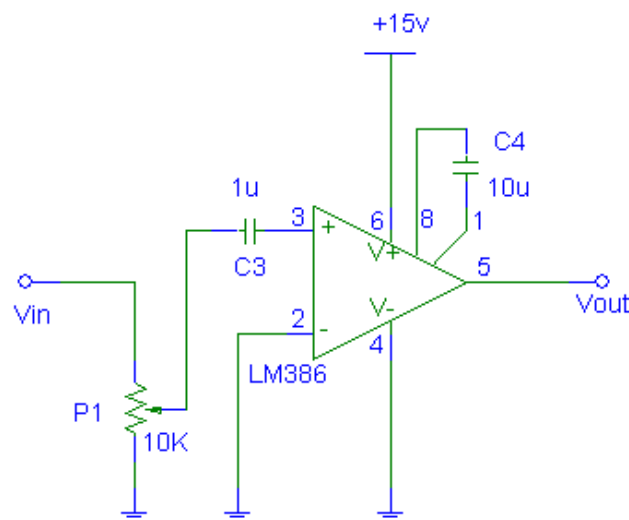
توسط ولوم  $P_3$  جریان دیودهای فرستنده قابل کنترل می شود که با افزایش جریان نور مادون قرمز دیودها بیشتر شده و می توان از مدار در فاصله دورتری استفاده کرد. در اینجا برای اینکه بتوان فاصله بین فرستنده و گیرنده را افزایش دهیم بجای یک دیود از سه دیود استفاده کرده ایم.

لازم به یادآوری است که دیودهای فرستنده و گیرنده باید روبروی هم قرار گیرند و حداکثر زاویه ای که نسبت به هم پیدا می کنند باید کمتر از ۳۰ درجه باشد.

## پیش تقویت کننده

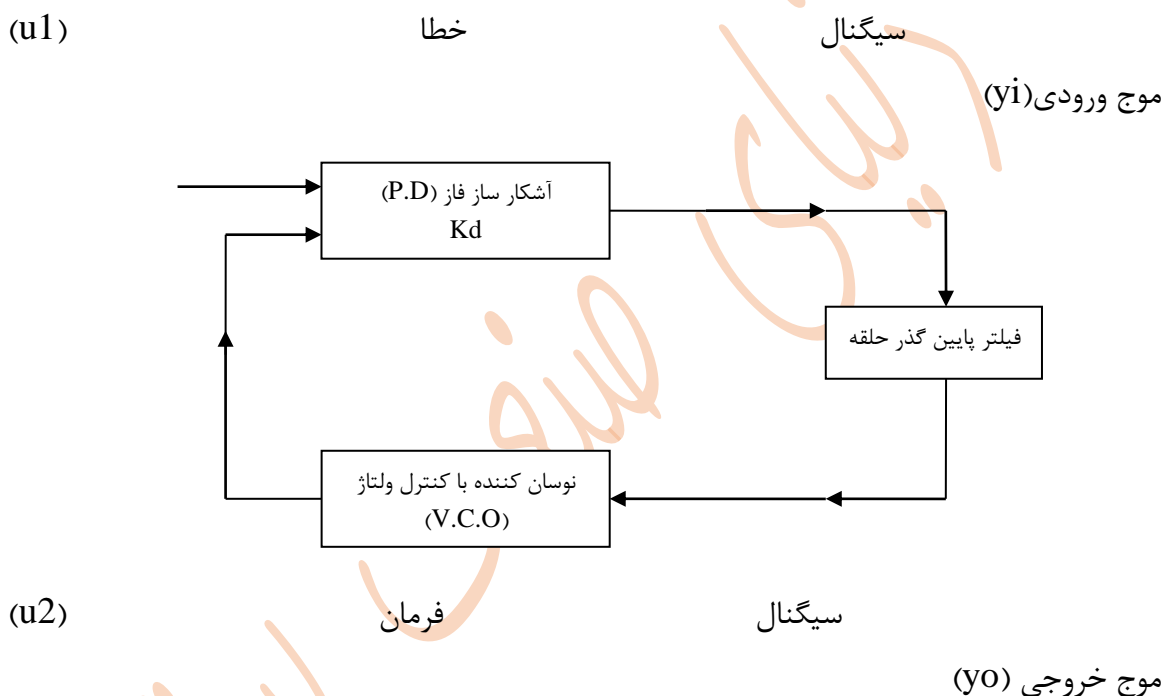
اولین قسمتی که سیگنال بسیار ضعیف را دریافت می کند طبقه تقویت کننده اولیه می باشد . امپدانس که مقدار آن متناسب با حساسیت تقویت کننده است بستگی به اینکه چه نوع سیگنالی را از نقطه نظر دامنه ، دریافت می کند متغییر است. ورودی تقویت کننده های اولیه معمولاً : هد مغناطیسی ، میکروفون ، پیکاب های مختلف خروجی تیونر رادیو ، و غیره میباشد که در اینجا دیود گیرنده نور ، مادون قرمز است ، که هر کدام بهره (ولتاژ) مخصوص به خود دارد . هر نوع تصحیح در کیفیت صدا در تقویت کننده صورت می پذیرد ، که این کار توسط مدار های صافی صورت می پذیرد (مانند فیلتر های تن کنترل و پالس کنترل). امکان دارد که آمپلی فایر اولیه به صورت مخلوط کننده هم عمل کند بدین معنی که تقویت کننده در حین بالا بردن ولتاژ چند سیگنال، با ولتاژ های متفاوت یا مساوی را دریافت کرده است ، با یکدیگر مخلوط کند و دامنه چند سیگنال دریافتی را بطور مساوی در خروجی اش ظاهر کند . شکل زیر مدار آمپلی فایر LM386 است که ما در فرستنده و گیرنده خویش استفاده کرده ایم را نشان می دهد.

LM386 بگونه ای طراحی شده است که ولتاژ مصرفی آن پایین است و بوسیله پایه های ۸ و ۱ می توان گین مدار را نیز کنترل کرد. اگر پایه های ۸ و ۱ باز باشند گین مدار حدود ۲۰ (۲۶db) می باشد و اگر بین پایه های ۸ و ۱ خازن و مقاومت قرار دهیم گین مدار بین ۲۰۰-۲۰ (۲۶-۴۶db) قابل کنترل خواهد بود.



## مدارهای قفل شونده با فاز (PLL)

PLL مداری است که در آن فرکانس و فاز موج خروجی یک نوسانساز مدولاسیون فرکانس (یا نوسانساز قابل کنترل با ولتاژ: VCO) از موج ورودی متابعت می نماید. شکل زیر نمودار بلوکی این مدار را نشان می دهد.



## اصول کار مدار

موج ورودی  $y_i$  و موج خروجی VCO، ( $y_o$ ) به یک آشکار ساز فاز

اعمال می شوند. خروجی این آشکار ساز تابعی از اختلاف فاز این دو موج است که بصورت سیگنال خطا پس از عبور از یک فیلتر پایین گذر در قسمت فیلتر حلقه به عنوان سیگنال فرمان به ورودی نوسان ساز مدولاسیون فرکانس (VCO) داده می شود به طوری که فاز موج خروجی نوسان ساز از فاز سیگنال ورودی متابعت می نماید. برای تشریح بیشتر مدار، با استفاده از روابط ریاضی نحوه کار قسمت های مختلف در امواج ورودی به این قسمت ها مورد بررسی قرار می گیرد.

## نحوه کار مدار

$\omega_i$  را فرکانس زاویه ای موج ورودی و  $\omega_o$  را فرکانس زاویه ای مرکزی VCO می گیریم. فرض کنید که مدار در قسمت ورودی VCO دارای سیگنال فرمان  $u_2$  نباشد در این صورت مدار را اصطلاحاً قفل نشده می نامند همچنین فرض کنید که اموج ورودی ( $y_2$ ) و خروجی VCO ،

( $y_o$ ) اموج سینوسی باشند و فرکانس  $\omega_i$  ثابت بماند و فعلاً تغییری نکند:

$$y_i(t) = A_i \sin(\omega_i t + \theta_i) \quad (1)$$

$$y_o(t) = B \sin(\omega_f t + \Phi_o) \quad (2)$$

مقادیر زاویه ثابت فاز یعنی ( $\theta_i$ ) و ( $\Phi_o$ ) بستگی به انتخاب مبدا زمان دارد. به طور کلی  $y_i$  و  $y_o$  با یکدیگر اختلاف دارند و اموج مربوط به هیچ وجه با یکدیگر هماهنگ (سنکرون) نیستند. چنانچه خروجی آشکار ساز بصورت سینوسی بیان شود، سیگنال خروجی این آشکار ساز ( $u_1$ ) برابر است با :

$$u_1(t) = K_d \sin[(\omega_i - \omega_f)t + \theta_i - \Phi_o] \quad \omega_i \neq \omega_f \quad (3)$$

چون اموج  $y_i$  و  $y_o$  با یکدیگر هماهنگ نیستند، موج خروجی آشکار ساز فاز ( $u_1$ ) یک موج سینوسی با دامنه ماکزیمم  $K_d$  و فرکانس زاویه ای آن برابر با تفاضل فرکانس های زاویه ای اموج  $y_i$  و  $y_o$  است.

حال فرض کنیم حلقه پس خورد مدار را با بستن کلید S (شکل زیر) وصل کنیم در نتیجه سیگنال

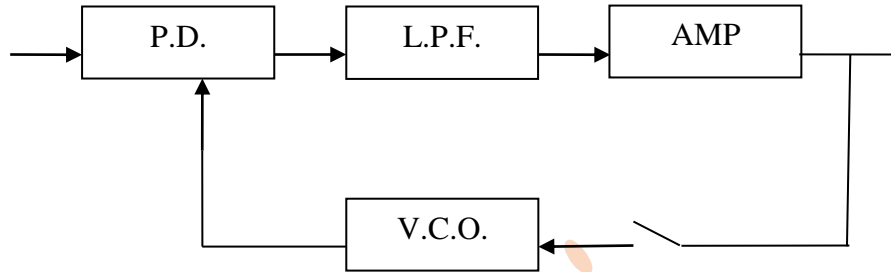
$u_2$  از طریق مدار به عنوان فرمان به بخش VCO اعمال شود.



خروجی

موج

موج ورودی

 $V_o, f_F, \theta_F$ 

S

از آنجا که پس خورد مدار منفی است، چنانچه فرکانس ورودی در محدوده مناسبی برای مدار باشد، پس از مدتی نوسانات، مدار به حالت قفل با ورودی در خواهد آمد. هماهنگی موج خروجی را با موج ورودی می توان به صورت زیر بیان کرد.

$$y_o(t) = B \sin(\omega_i t + \theta_0)$$

به عبارت دیگر، بسته شدن حلقه پس خورد باعث خواهد شد که زاویه فاز  $\phi_0$  به صورت یک تابع خطی از زمان مانند رابطه (۴) درآید:

$$\phi_0 = (\omega_i - \omega_f) \cdot t + \theta_0 \quad (۴)$$

همچنین، سیگنال خروجی آشکار ساز فاز و یا به عبارت دیگر، سیگنال

خطا، به صورت سیگنال dc درآمده و با فرض اینکه آشکار ساز فاز از نوع سینوسی باشد مقدار آن برابر است با:

$$u_1 = K_d \sin(\theta_i - \theta_o) \quad (۵)$$

فیلتر حلقه مورد استفاده در مدار از نوع پایین گذر است. در نتیجه، سیگنال  $u_1$  بصورت dc بدون هیچ گونه مانعی از آن عبور می کند و بصورت سیگنال فرمان  $u_2$  در می آید:

$$u_2 = u_1 = K_d \sin(\theta_i - \theta_o)$$

نوسان ساز VCO از نوع نوسان ساز مدولاسیون فرکانس به عبارت دیگر، با کنترل ولتاژ ورودی است و فرکانس زاویه ای لحظه ای آن تابعی خطی از دامنه سیگنال فرمان در اطراف فرکانس زاویه ای مرکزی  $(\omega_f)$  نوسانساز است. با توجه به رابطه (۲) می توان نوشت:

$$\omega_{instant} = \frac{d}{dt} (\omega_f t + \phi_o) \quad \text{فرکانس زاویه ای لحظه ای}$$

از طرف دیگر، فرکانس زاویه ای لحظه ای که توسط VCO تولید می شود تابعی از  $\omega_f$  و سیگنال فرمان است یا:

$$\omega_{instant} = \omega_f + K_o u_2$$

در نتیجه:

$$\frac{d\phi_o}{dt} = K_o u_2 \quad (۶)$$

در رابطه (۶)،  $k_0$  ضریب ثابت و بیانگر حساسیت مدولاسیون نوسانساز VCO است. با جایگزینی روابط (۴) و (۵) در رابطه (۶) به دست می آوریم.

$$\frac{d\phi_o}{dt} = \omega_i - \omega_f = K_d \cdot K_o \cdot \sin(\theta_i - \theta_o)$$

$$\theta_o = \theta_i - \text{Arc sin} \frac{\omega_i - \omega_f}{K_d K_o}$$

بنابراین، سیگنال خطای  $u_1$  (خروجی آشکار ساز فاز) را می توان به صورت زیر بیان کرد:

$$u_1 = \frac{\omega_i - \omega_f}{K_o}$$

حال می توان بیان نمود که در اصل دو موج  $y_0$  و  $y_i$  هماهنگ (سنکرون) نبوده اند. موج  $y_i$  با فرکانس  $\omega_i$  و فاز  $\theta_i$  و موج  $y_0$  با فرکانس  $\omega_f$  و فاز  $\phi_0$  مشخص می شوند، به طوری که  $\omega_f$  و  $\phi_0$  کاملاً مستقل از  $\omega_i$  و  $\theta_i$  هستند. در نتیجه، در این حالت مدار به صورت خارج از قفل عمل می کند.

زمانی که مدار در حال کار است موج  $y_0$  به صورت سنکرون با موج  $y_i$  در آید و در این حالت هر دو موج دارای فرکانس زاویه ای مشابه یعنی  $\omega_i$  ولی اختلاف فاز  $\theta_i - \theta_o$ ، که بوسیله رابطه (۷) مشخص می شود، هستند.

اختلاف فاز بین دو موج یک خروجی به صورت یک ولتاژ مستقیم در آشکار ساز فاز ایجاد می کند که پس از گذشتن از فیلتر به عنوان یک سیگنال فرمان به ورودی مدولاسیون VCO داده می شود. این مقدار برابر است با:

$$u_2 = u_1 = \frac{\omega_i - \omega_f}{K_o}$$

با توجه به روابط فوق مشخص می شود که در حقیقت، به علت سیگنال  $u_2$  است که VCO فرکانس زاویه ای خود را از مقدار فرکانس مرکزی خود ( $\omega_f$ ) تغییر می دهد و آن را برابر فرکانس زاویه ای موج ورودی یعنی  $\omega_i$  می سازد. بنابراین رابطه زیر نتیجه می شود:

$$\omega_{instant} = \omega_f + K_o u_2 = \omega_f + K_o u_1 = \omega_f + K_o \frac{\omega_i - \omega_f}{K_o} = \omega_i$$

چنانچه اختلاف فرکانس بین موج ورودی  $y_i$  و موج خروجی VCO یعنی  $y_o$  به هنگام قفل نبودن مدار مقداری جزئی باشد، عملاً فاز دو موج با یکدیگر هماهنگ می شود و همانند زمانی که مدار قفل باشد، فازها مشابه خواهند بود.

### مصارف و کاربرد PLL

مدار PLL به صورت گسترده ای در سیستمهای ارتباطی مدرن، رادارها، اندازه گیری از راه دور، سیستمهای فرماندهی، کنترل زمان و فرکانس و همچنین سیستمهای اندازه گیری به کار می رود. به علت اهمیت ویژه ای که کاربرد PLL کسب نموده است و مصارف گوناگونی که مخصوصاً در امر هماهنگی (سنکرونیزاسیون)، تعقیب و دنبال نمودن امواج حامل، آشکار سازی همزمان در سیگنال های دیجیتال و آنالوگ، ایجاد فرکانسهای مختلف در سیستمهای گوناگون یافته است، کتب و مقالات فراوانی در این زمینه به چاپ رسیده است.

### PLL بصورت مدار مجتمع

استفاده از مدارهای مجتمع و همچنین تکنولوژی ساخت آنها به سرعت پیشرفت نموده است و تاثیر زیادی در طراحی سیستمهایی که از PLL استفاده می نمایند به جا گذاشته است.

علت اصلی کاربرد وسیع PLL، بصورت یکی از اجزای سیستمها، امکان ساخت عناصر متشکله آن بصورت مدار مجتمع است. یک مدار کامل PLL رامی توان در یک تراشه مدار مجتمع ساخت.

### نوسان ساز قابل کنترل بوسیله ولتاژ (VCO)

در مدار PLL فرکانس کار، تغییرات در فرکانس مرکزی و حساسیت ولتاژ تغذیه شده در مدار همگی از خواص VCO است. VCO در مدارهای مجتمع اغلب از مولتی ویبراتورهای خازن و مقاومتی تشکیل شده که شدت جریان شارژ کننده خازنها به بصورت عکس عملی در مقابل موج کنترل ورودی، تغییر می کند.

### مشخصات دیود فرستنده مادون قرمز ( Infrared Emitting Diode )

#### General Description:

IE-0530HP is a super high output power GaALAs infrared light emitting diode, mounted in a clear epoxy end looking package. It emits narrow band of radiation peaking at 940nm.

#### Features

Standard package (5mm)  
 $(\pm 30^\circ)$  Wide beam angle  
 Capable of pulse operation  
 High output power  
 Low cost

#### C) $T_a=25^\circ$ ( Absolute Maximum Rating

Parameter	Symbol	Ratings	Unit
Forward Current	IF	100	mA
Pulse Forward Current *1	IFP	1	A
Reverse Voltage	VR	5	V
Power Dissipation	PD	100	mW
Operating Temperature	Topr	25 ~ +75-	C <sup>0</sup>
Storage Temperature	Tstg	-30 ~ +80	C <sup>0</sup>
Soldering Temperature *2	Tsol	260	C <sup>0</sup>

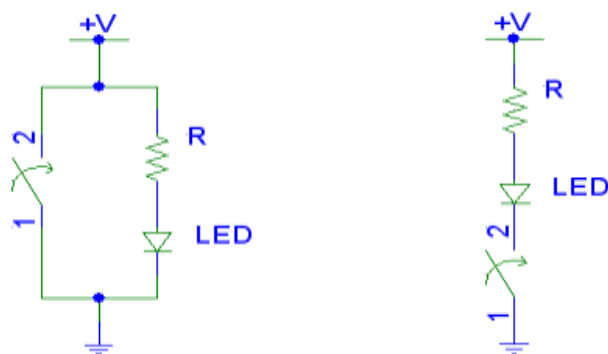
Parameter	Symbol	Testing Conditions	Min	Typ	Max	Unit
Forward Voltage	VF	$=100\text{mA } I_F$		1.4	1.7	V
Reverse Current	IR	$V_R \text{ VR} = 5\text{V}$			10	A $\mu$
Radiant Intensity	PO	$=100\text{mA } I_F$	30	60		mW/sr
Terminal Capacitance	Ct	f=1MHZ		20		pF
Half Power Beam Angle	$\Delta\theta$			30 $\pm$		deg
Peak Emission Wavelength	$\lambda_p$	$=50\text{mA } I_F$		940		nm
Spectral bandwidth at 50%	$\Delta\lambda$	$=50\text{mA } I_F$		50		nm

#### C) $T_a=25^\circ$ ( Electro-optical Characteristics

## مدار فرستنده LED برای سیگنال های دیجیتال

اگر چه LED در محدوده کاربردهای ممکن در مقایسه با لیزر قدرتمند و پر سرعت محدودیت دارد ، اما ساده تر کار می کند و طراحی مدار رانش آن آسان تر است ، و عملکرد مدار رانش LED برای انتقال دیجیتال باینری بطور ساده قطع و وصل یک جریان در محدوده چند ده تا چند صد میلی آمپر است ، این کار بایستی با سرعت بالا و در پاسخ به سطح ولتاژ لاجیک در ورودی مدار رانش انجام پذیرد . در حالت خاموش گسیل LED بایستی پایین باشد و در حالت روشن نسبت ON/OFF بایستی بالا باشد همچنین مطلوب این است که جریان رانش مستقل از سطح سیگنال ورودی باشد در این صورت قدرت نور خروجی برای تمام پالس ها یکسان خواهد ماند حتی اگر سیگنال ورودی مقداری تغییر کند .

در شکل زیر دو مدار برای درایو LED نشان داده شده است .

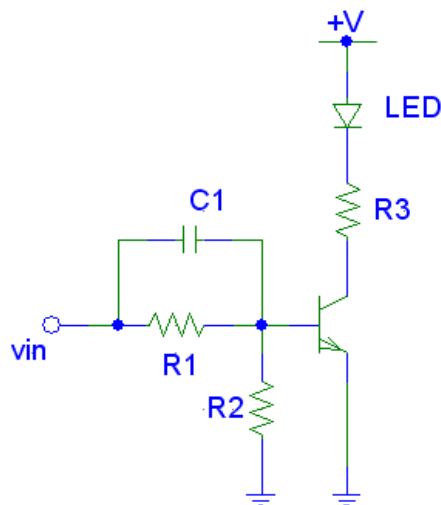


برای مدار سری یک سویچ باز اجازه عبور جریان را نمی دهد و LED خاموش است ، با بسته

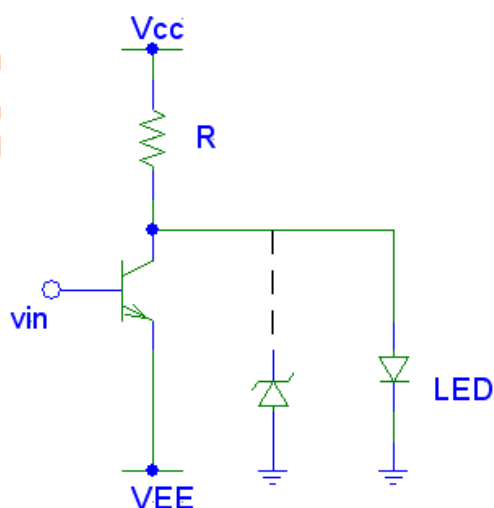
شدن سویچ جریان  $I = \frac{V_{DC} - V_d}{R}$  جاری می شود. (  $V_d$  = افت ولتاژ مستقیم دیود)

مقاومت R و منبع ولتاژ، مقدار جریان را برای LED تعیین می کنند. یک سویچ ایده آل (سویچی که موقع اتصال مقاومت قابل صرف نظر کردن باشد بنابراین افت ولتاژ در دوسر سویچ وجود ندارد.) روی دامنه جریان اثر نمی گذارد . مقاومت R بعنوان یک محدود کننده عمل می کند و دیود را در مقابل جریان های زیاد محافظت می کند .

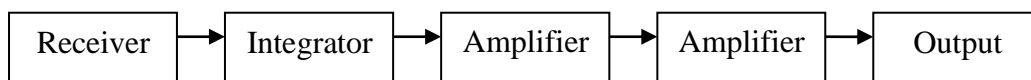
در مدار های عملی ترانزیستور بعنوان سویچ بکار می رود در شکل زیر یک مدولاتور با سویچ سری ترانزیستوری را نشان می دهد .



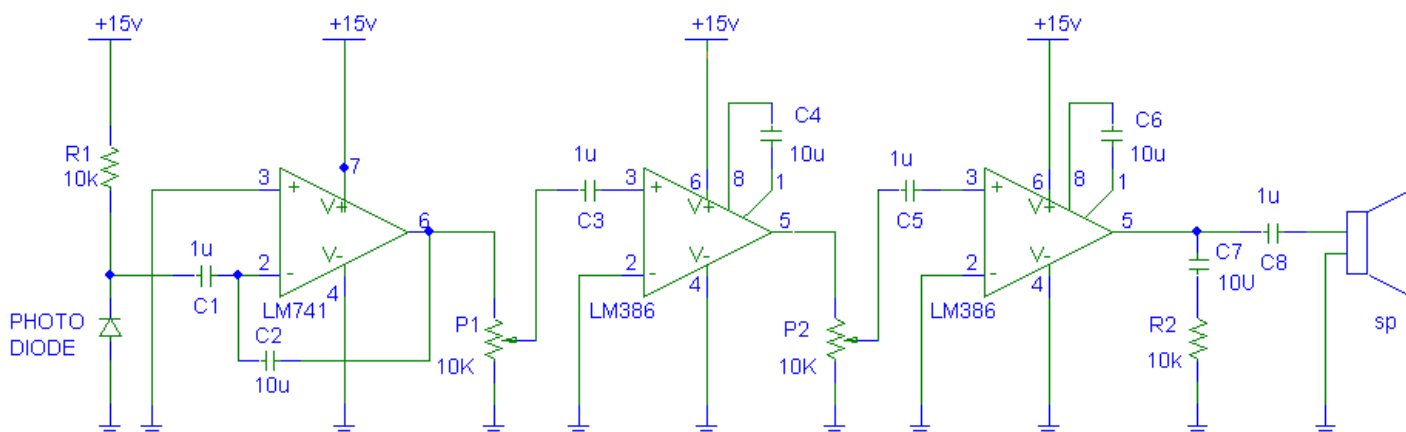
نوع دیگر مدار راه انداز با امپدانس پایین ترکیب موازی شکل زیر است در این مدار ترانزیستور سویچ که با LED موازی است یک مسیر امپدانس پایین برای خاموش کردن LED تعیین می شود. خازن LED را می توان با معکوس کردن بایاس LED در زمان خاموش بودن مدار دشارژ کرد برای این منظور می توان پتانسیل امیتر ترانزیستور را زمین کرد در این حالت قطعه شکننده (برش دهنده) برای محدود کردن بایاس معکوس در مدار قرار می گیرد (قطعه بصورت نقطه چین نشان داده شده است).



معمولاً برای ارسال دیجیتال مدار راه انداز LED را با یک قسمت منطقی ترکیب می کنند در این قسمت باید مدار راه انداز قسمت منطقی نیز در نظر گرفته شود.



### Receiver Circuitry



در این مدار دیود گیرنده که بوسیله مقاومت  $R_1$  در حالت روشن قرار گرفته و آماده دریافت امواج مادون قرمزارسالی می باشد. سیگنال دریافتی بصورت پالس می باشد.

چون می خواهیم سیگنال را سینوسی کنیم لذا با استفاده از LM741 یک مدار انتگرال گیر طراحی کرده ایم تا سیگنال را به شکل سینوسی در آوریم. در ضمن خود دیود گیرنده نیز مقداری حالت خازنی دارد که به ما در امر انتگرال گیری یاری می کند.

در مدار گیرنده می توان با افزایش تعداد طبقات تقویت کننده یا یک تقویت کننده قوی تر فاصله بین فرستنده و گیرنده را بیشتر کنیم.



برگه اطلاعات مربوط به آپ امپ ۷۴۱ ضمیمه را در نظر بگیرید. دقت کنید که پارامترها با فرض وجود منابع تغذیه ۱۵۷ داده شده است، البته منابع تغذیه می تواند تا ۲۲۷ هم برسد. ولتاژ خروجی، ولتاژ پایانه خروجی نسبت به زمین و ولتاژ ورودی تفاضل ولتاژهای دو پایانه ورودی است.

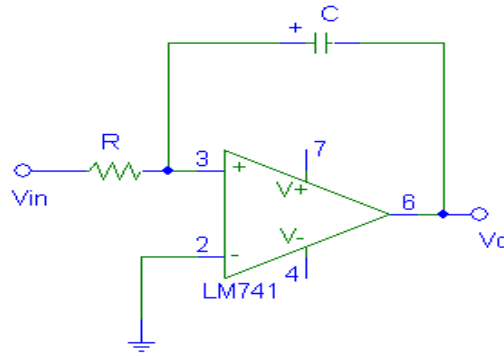
پارامترهای دیگر آپ امپ ۷۴۱ عبارت اند از:

$$= 75 \Omega \text{ مقاومت خروجی}$$

$$= 2M \Omega \text{ مقاومت ورودی}$$

$$= 80 nA \text{ جریان بایاس ورودی}$$

جریان بایاس ورودی جریانی است که هنگام مساوی بودن ولتاژ دو پایانه ورودی، وارد آپ امپ می شود. جریان آفست ورودی تفاضل دو جریان بایاس ورودی است. ولتاژ آفست ورودی ولتاژی است که باید بین پایانه های ورودی اعمال شود، تا ولتاژ خروجی دقیقاً صفر باشد برای ۷۴۱ این مقدار نوعاً ۱mv است.



$$V^- = V^+ = 0 \Rightarrow i = \frac{V_i}{R}$$

$$V_o = -V_c = -\frac{1}{C} \int i dt = -\frac{1}{C} \int \left( \frac{V_i}{R} \right) dt$$

$$V_o = -\frac{1}{RC} \int V_i dt$$

انحراف ولتاژ خروجی خازن  $C_1$  را بار دار می کند و به خاطر وجود این بار خروجی آفست پیدا می کند و دیگر حول صفر متقارن نخواهد بود.

برای مینیمم کردن انحراف ولتاژ خروجی بین پایانه خروجی و پایانه وارون ساز ورودی یک مقاومت بزرگ  $R_3$  گذاشته می شود. اثر این مقاومت کاهش بهره dc تقویت کننده است.

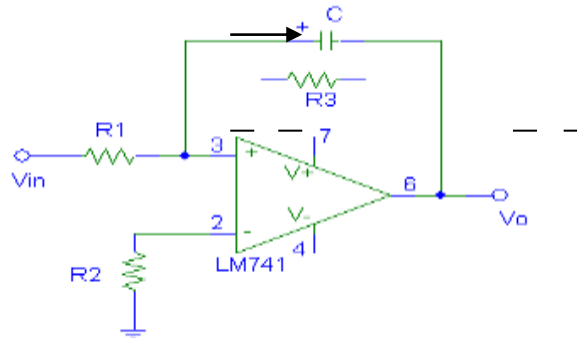
عیب  $R_3$  این است که بر عملکرد انتگرال گیر در فرکانس های پایین شدیداً اثر می گذارد.

$$X_{C_1} \ll R_3$$

$$\frac{1}{2\pi f c_1} = \frac{R_3}{10}$$

در شروع طراحی یک انتگرال گیر میلر،  $I_1$  را بسیار بزرگ تر از جریان بایاس تقویت کننده  $I_{B(max)}$  بر می گزینیم.

اثر میلر، یا تقویت خازن، در ورودی تقویت کننده وارونساز صورت می گیرد  $C_1(i+m)$  است.



$$I_1 \gg I_B(\max)$$

$$R_1 = V_i / I_1$$

$$R_3 = 10 \cdot R_1$$

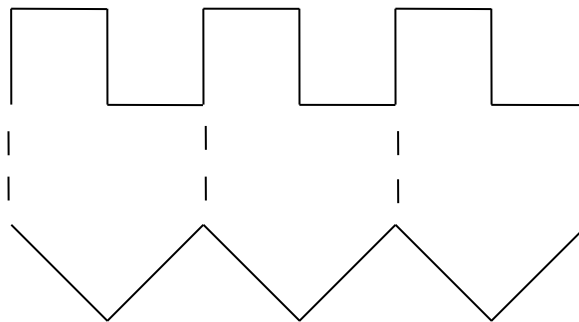
$$R_2 = R_1 \parallel R_3$$

$$t = 1/2f$$

$$C_1 = \frac{I_1 t}{\Delta V_o}$$

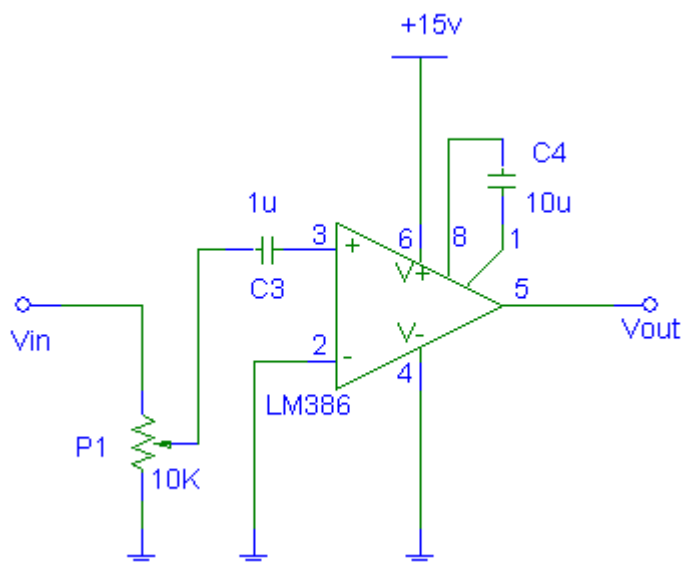
$$\text{جریان خازن توسط موج مربعی تأمین می شود.} = \frac{V_i}{R_1}$$

چون  $I_1$  ثابت است و تمام آن از خازن  $C_1$  می گذرد، خازن بطور خطی پر می شود پس ولتاژ خازن بطور خطی تغییر می کند و شیب مثبت یا منفی به وجود می آید. اگر ورودی موج مربعی باشد، خروجی موج مثلثی خواهد بود.



اولین قسمتی که سیگنال بسیار ضعیف را دریافت می کند طبقه تقویت کننده اولیه می باشد . امپدانس که مقدار آن متناسب با حساسیت تقویت کننده است بستگی به اینکه چه نوع سیگنالی را از نقطه نظر دامنه ، دریافت می کند متغییر است. ورودی تقویت کننده های اولیه معمولاً : هد مغناطیسی ، میکروفون ، پیکاب های مختلف خروجی تیونر رادیو ، و غیره میباشد که در اینجا دیود گیرنده نور ، مادون قرمز است ، که هر کدام بهره (ولتاژ) مخصوص به خود دارد . هر نوع تصحیح در کیفیت صدا در تقویت کننده صورت می پذیرد ، که این کار توسط مدار های صافی صورت می پذیرد (مانند فیلتر های تن کنترل و پالس کنترل) . امکان دارد که آمپلی فایر اولیه به صورت مخلوط کننده هم عمل کند بدین معنی که تقویت کننده در حین بالا بردن ولتاژ چند سیگنال، با ولتاژ های متفاوت یا مساوی را دریافت کرده است ، با یکدیگر مخلوط کند و دامنه چند سیگنال دریافتی را بطور مساوی در خروجی اش ظاهر کند . شکل زیر مدار آمپلی فایر LM386 است که ما در فرستنده و گیرنده خویش استفاده کرده ایم را نشان می دهد.

LM386 بگونه ای طراحی شده است که ولتاژ مصرفی آن پایین است و بوسیله پایه های ۸ و ۱ می توان گین مدار را نیز کنترل کرد. اگر پایه های ۸ و ۱ باز باشند گین مدار حدود ۲۰ (۲۶db) می باشد و اگر بین پایه های ۸ و ۱ خازن و مقاومت قرار دهیم گین مدار بین ۲۰۰-۲۰ (۲۶-۴۶db) قابل کنترل خواهد بود.



دلایل متعددی برای مدولاسیون وجود دارد که مهمترین آنها عبارت اند از:

۱- سیگنال صحبت انسان و موسیقی که به عنوان پیام در سیستم ارسال و دریافت می گردد عرض باند از ۵۰HZ تا ۱۵ KHZ را اشغال می کند.

می دانیم طول موج برابر است با سرعت سیرنور(مقدار ثابت ) تقسیم بر فرکانس. از لحاظ تئوری ثابت شده که برای ارسال و دریافت خوب باید ابعاد آنتن ربع طول موج ارسالی یا دریافتی گردد حال اگر مدولاسیونی انجام نگیرد و بخواهیم خود صوت را ارسال کنیم ابعاد آنتن بسیار غیر واقعی می باشد و چون نصب و ساخت و نگهداری چنین آنتن هایی ممکن نیست مجبوریم توسط مدوله کردن موج مربوطه طراحی معقول تری از آنتن ارائه دهیم .

۲- اگر ارسال سیگنال صحبت بدون مدولاسیون صورت بگیرد همه سیگنال ها از منابع مختلف در فاصله ۵۰HZ تا ۱۵ KHZ قرار داشته و شنوده نمی تواند این صداها را از همدیگر تفکیک کند ولی اگر مدولاسیون در باند های مختلف صورت گیرد هر موج را در طیف فرکانس خاص ارسالی دریافت می کنیم .

۳- دلیل سوم این است که انرژی RF امواج در مدولاسیون ، فواصل دورتری را نسبت به موج بدون مدوله طی می کند .

۴- کانال هایی که ما در اختیار داریم عرض باند های مشخصی دارند .