

Melec.ir

پروژه فانکشن ژنراتور دیجیتال با AVR و DDS

Melec.ir

میکرو دیزاینر الکترونیک

پروژه های الکترونیک

تعریف پروژه

در این پروژه سعی بر آن است با استفاده از میکروکنترلر های سری AVR و زبان برنامه نویسی C ، یک فانکشن ژنراتور دیجیتال با امکانات یک فانکشن ژنراتور آزمایشگاهی طراحی ، اجرا و به عنوان پروژه ی پایان ترم ارائه شود .

مشخصات این طرح به شرح زیر ست :

پارامتر های الکتریکی		
Resolution	رنج	عنوان
1 Hz	1 HZ ~ 1 MHZ	رنج فرکانسی
1 mV	0 ~ 10 V	رنج دامنه
1 mV	0 ~± 10 V	رنج DC Offset
	Sin , Squar , ThreeAnglular	شکل موج های قابل تهیه
%1	0 ~ %100	Symmetry

مشخصات بلوکی	
5 * 2 Keypad	ورودی
Main OutPut	خروجی
16 * 2 LCD	سیستم نمایشی

♦ فصل

فانکشن ژنراتور

فانکشن ژنراتور یک سیستم الکترونیکی جهت تولید شکل موج های مختلف با قابلیت کنترل فرکانس ، دامنه ، مقدار DC و... می باشد . در بسیاری از فانکشن ژنراتور های مدرن امکانات دیگری چون کنترل تقارن, Sweep , Synchronisation , تولید شکل موج دلخواه (قابلیت Customize) اتصال به کامپیوتر و... نیز اضافه شده است

انواع فانکشن ژنراتور ها

در یک نگاه کلی میتوان فانکشن ژنراتور ها را به دو نوع آنالوگ و دیجیتال تقسیم کرد.

۱. فانکشن ژنراتور آنالوگ

در این نوع ، برای تولید موج از قطعات و مدارات خطی چون مدار RC , LC و ... استفاده میکنند . به همین علت معمولا حجم فیزیکی بالایی دارند . علاوه بر آن در این نوع فانکشن ژنراتور ، کنترل به صورت پیوسته و با قطعاتی چون پتانسیو متر ، سلکتور و ... انجام می گیرد . دقت این روش پایین است (حداکثر یک رقم اعشار) و در رنج فرکانسی پایین با مشکل مواجه اند . همچنین جهت بهبود پایداری و دقت ، تدابیر ویژه ای لازم است . تعداد شکل موج های قابل تهیه در این روش محدود . و معمولا THD بالایی دارند .

۲. فانکشن ژنراتور دیجیتال

در فانکشن ژنراتور دیجیتال ، یک اسیلاتور با فرکانس ثابت و پایداری بسیار بالا (مثل اسیلاتور کریستالی) ، فرکانس مرجعی را تولید می کند و مدارات دیجیتال و شکل موج دلخواه با فرکانس مورد نظر را از این فرکانس به دست می آورند . با توجه به ویژگی های مدار منطقی ، یک فانکشن

ژنراتور دیجیتال نسبت به هم‌نوع آنالوگ خود ، حجم کمتری دارد . کنترل مولفه های آن به صورت عددی بوده و از این رو بسیار دقیق است . به علت استفاده از اسیلاتور رکیستالی ، دقت و پایداری آن فوق العاده بالاست . ایجاد تغییرات (نرم افزاری) در آن بسیار ساده است . با تدابیر خاصی می توان هر شکل موج دلخواهی را ایجاد کرد . خاصیت عددی آن ، اتصال به کامپیوتر را ممکن ساخته است . کل مدار آن ، به طور یکپارچه و بر روی یک IC قابل اجرا بوده و از این نظر نسبت به نوع آنالوگ مقرون به صرفه تر است . بزرگترین مشکل فانکشن ژنراتور دیجیتال ، فرکانس کاری پایین آن است که حداکثر به ۲۵٪ فرکانس مرجع محدود می شود .

مقایسه ی مشخصات فوق ، فانکشن ژنراتور دیجیتال را در بسیاری از موارد ، نسبت به نوع آنالوگ ارجح تر می کند . البته باید در نظر داشت که قابلیت های منحصر به فرد فانکشن ژنراتور آنالوگ برای آن کاربرد های خاصی ایجاد کرده است . مثلاً امکان کار در فرکانس های بسیار بالا و کاملاً خطی بودن خروجی ، مواردی است که در نوع دیجیتال به سختی و یا با صرف هزینه ی بسیار بالا قابل دستیابی است .

کاربرد فانکشن ژنراتور

صرف نظر از نوع فانکشن ژنراتور ، می توان آن را هر جا که یک اسیلاتور نیاز است ، استفاده کرد . اما از آنجا که در بیشتر موارد از اسیلاتور های ثابت نیاز است و با در نظر گرفتن هزینه ی تولید یک فانکشن ژنراتور (در مقایسه با یک اسیلاتور ثابت) ، کاربرد فانکشن ژنراتور معمولاً به آزمایشگاه ها و تعمیرگاه ها محدود می شود که در این گونه کاربرد ، فانکشن ژنراتور به عنوان یک منبع سیگنال با مشخصات مورد نیاز مدار اصلی ، به طور موقت جانشین اسیلاتور مدار تحت تعمیر یا تحت آزمایش میشود.

مشخصات کاری فانکشن ژنراتور

آنچه به عنوان مشخصات کاری یک دستگاه مطرح می شود ، در واقع شامل رنج کاری و محدودیت های آن دستگاه از نظر شرایط الکتریکی (ورودی و خروجی) و شرایط فیزیکی می باشد

مشخصات الکتریکی

رنج فرکانسی :

فانکشن ژنراتور دیجیتال بر خلاف نوع آنالوگ ، از لحاظ فرکانس های پایین عملاً مشکلی نداشته و می تواند حتی چند صدم هرتز را نیز در خروجی ایجاد کند . اما از نظر رنج بالایی فرکانس بسیار محدود تر از نوع آنالوگ اند . چرا که معمولاً از روش تقسیم فرکانسی استفاده می کنند و اینکه ، با تکنولوژی ساخت یکسان ، حداثر فرکانس قطعات دیجیتال بسیار کمتر از نوع آنالوگ می باشد و آنچه فرکانس خروجی را محدود می کند همین عامل است .

در هر حال در این پروژه سعی بر آن است رنج 1Hz تا 1KHz در خروجی تامین شود .

رنج دامنه:

کنترل دامنه در فانکشن ژنراتور دیجیتال به روشی مشابه نوع آنالوگ انجام می پذیرد منتهی بادقت بیشتر تنها عامل محدودکننده ی دامنه، حداکثر ولتاژ تغذیه توان قطعات خروجی و ... می باشد که این موارد در تمام مدارات الکترونیکی عوامل گریز ناپذیرند. دامنه ی این طرح $10v \pm$ می باشد.

امپدانس ورودی و خروجی:

فانکشن ژنراتور دستگاهی نیست که بتوان برای ورودی یا خروجی آن امپدانس خاصی در نظر گرفت چرا که معمولاً در آن مساله ی تطبیق امپدانس مطرح نمی باشد و معمولاً این گونه در نظر می گیرند که هر چه Zi بیشتر باشد (ایده آل بی نهایت) و هر چه ZO کمتر باشد (ایده آل صفر) بهتر است. سایر مشخصات الکتریکی مثل ولتاژ تغذیه، تولرانس الکتریکی، حداکثر توان دریافتی از منبع تغذیه و ... در این پروژه چندان مطرح نیست.

مشخصات فیزیکی

وزن، حجم، شکل و ... از جمله مشخصات فیزیکی یک دستگاه الکتریکی اند که دست کم در این پروژه اهمیت چندانی ندارد.

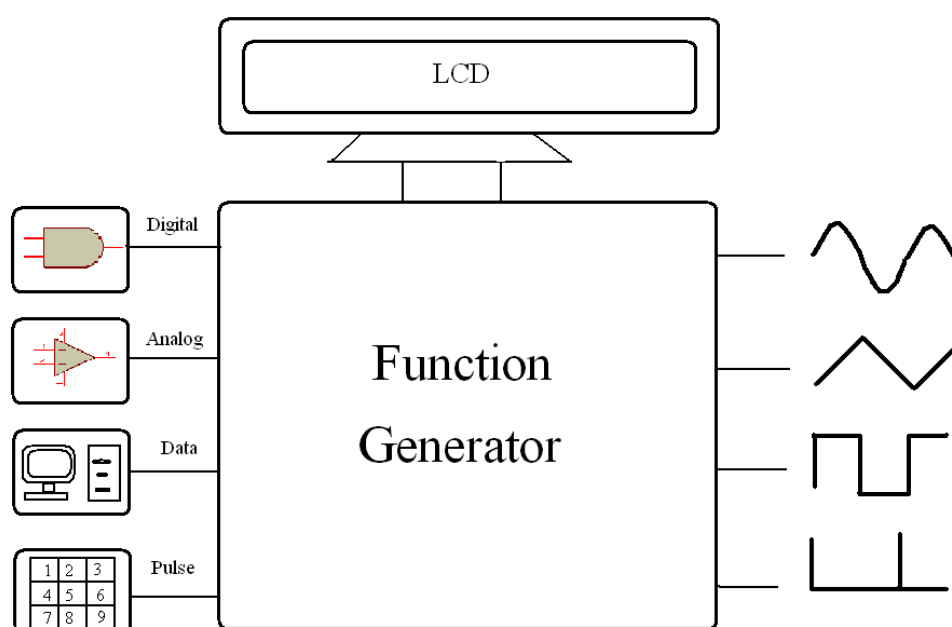
شرایط محیطی:

دما، رطوبت، نور، گرد و خاک و ... شرایط محیطی مطرح برای یک مدار الکترونیکی است. یک فانکشن ژنراتور معمولاً برای کار در شرایط آزمایشگاه (یا اتاق) طراحی می شود. جهت آشنایی بیشتر با فانکشن ژنراتور و ایجاد یک ذهنیت کلی از پروژه Data Sheet یک فانکشن ژنراتور دیجیتالی تجاری درضمیمه ی یک ارائه شده است.

میانگفتار ۱

فانکشن ژنراتور دیجیتال

شاید بهتر باشد قبل از ورود به جزئیات طراحی فانکشن ژنراتور ، آن را به عنوان یک بلوک در نظر گرفته و مشخصات دقیق تری از آن تعریف کنیم . هر فانکشن ژنراتور تعدادی ورودی و یک یا چند خروجی دارد (شکل ۱-آ)



شکل ۱-آ

وضعیت این خروجی ها از نظر مشخصات سیگنال به وضعیت فعلی یا آخرین تغییر خروجی بستگی دارد .

در یک فانکشن دیجیتال ورودی Keypad که در Pannel خود دستگاه قرار دارد ورودی استاندارد محسوب می شود . برای کاهش هزینه نیز فقط یک خروجی اصلی سیگنال با مشخصات

قابل کنترل در نظر گرفته می شود . البته اغلب خروجی دیگری همفاز و هم فرکانس با سیگنال خروجی اصلی در نظر گرفته می شود که شکل موج آن همواره مربعی و دامنه ی آن همواره 5 V بوده و با نام TTL Output شناخته می شود .

با توجه به اینکه فانکشن ژنراتور دیجیتال بر خلاف نوع آنالوگ خود هیچگونه عامل فیزیکی برای نمایش مقادیر خروجی ندارد ، باید یک سیستم Monitoring برای آن در نظر گرفت . بدین منظور می توان یک خط Data به صورت خروجی جهت وصل به کامپیوتر (یا سایر سیستم ها) تعریف کرد و اطلاعات را به نمایشگر آنها ارسال کرد . اما معمولا در سیستم های مستقل ، یک نمایشگر کوچک از نوع Seven Segment یا LCD در پانل دستگاه تعبیه شده و اطلاعات ورودی و خروجی را نمایش می دهد .

فصل ۱

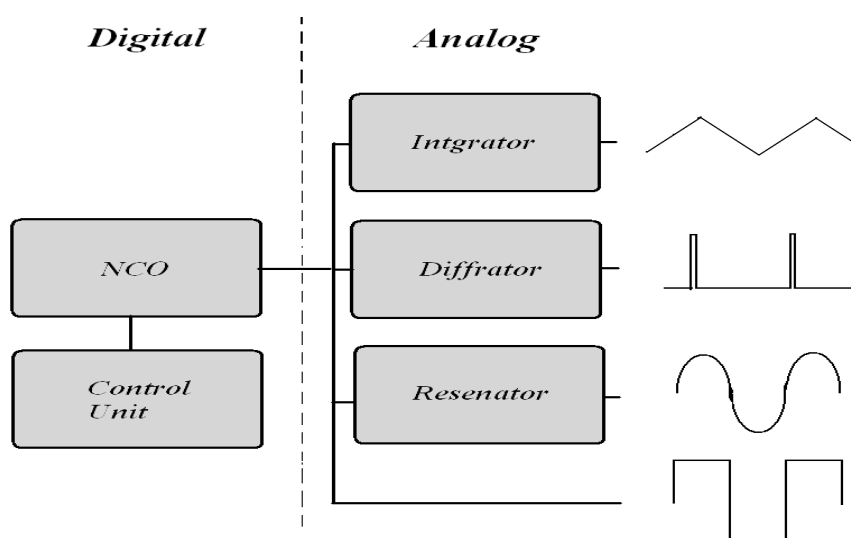
تولید شکل موج به روش دیجیتال

روش های تولید شکل موج به روش دیجیتال

عموماً از دو روش برای تولید شکل موج، به صورت دیجیتال، استفاده می شود.

۱. استخراج مستقیم :

در این روش یک موج مربعی با فرکانس (و گاهی دامنه) قابل کنترل تولید و با استفاده از مدارات مشتق گیر، انتگرال گیر، مدار تشدید و ... شکل موج مورد نظر از آن استخراج می شود. (شکل ۱ = ۱) استخراج شکل موج دلخواه معمولاً توسط مدارات آنالوگ انجام گرفته و تنها کاری که قسمت دیجیتال می کند، کنترل مشخصات خروجی و کنترل قسمت آنالوگ می باشد.



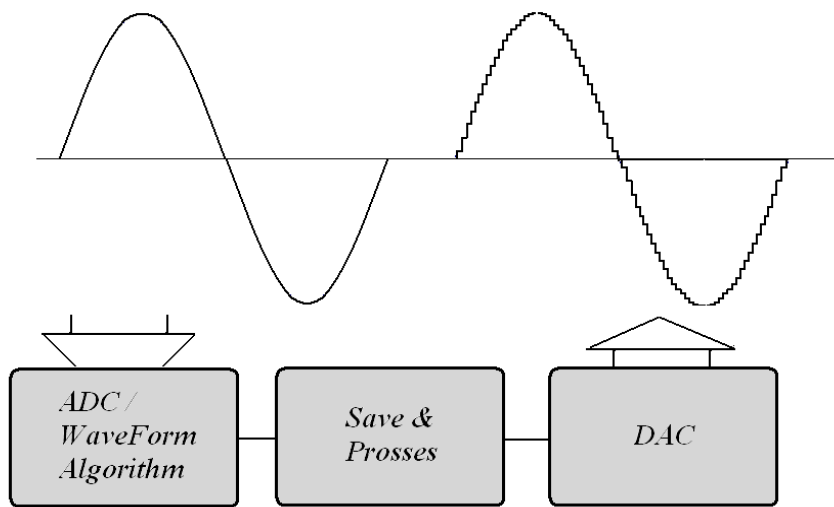
شکل ۱ = ۱

علی رغم برخی قابلیت ها این روش کاربرد چندان ندارد.

: DDS .۲

در این روش مقادیر لحظه ای شکل موج موردنظر در نقاطی با فاصله زمانی مناسب، محاسبه و یا از یک منبع واقعی نمونه برداری و ذخیره شده و به طور متوالی و با فاصله ی زمانی مناسب به خروجی اعمال شوند. این اعداد در خروجی تبدیل به ولتاژ شده و مقادیر لحظه ای شکل موج مورد نظر با مشخصات قابل کنترل را می سازند

(شکل ۲ - ۱).

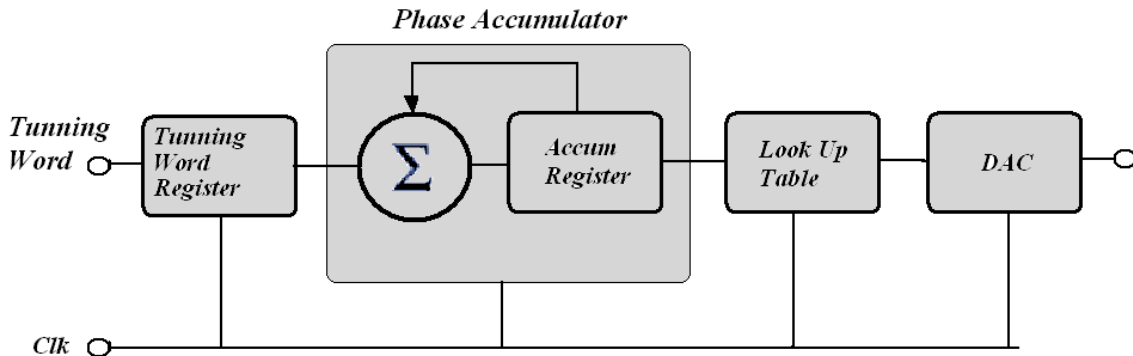


شکل ۲-۱

آنچه امروزه به عنوان فانکشن ژنراتور دیجیتال شناخته می شود. از این روش که اصطلاحاً DDS Direct Digital Sentences : نامیده می شود ، استفاده می کند .

اصول کلی DDS :

شکل ۱-۳ بلوک دیاگرام کلی این طرح را نشان می دهد.



شکل ۱-۳

در این شکل Phase Accumulator عدد قبلی را به طور پیوسته با Tuning Word جمع کرده و حاصل را به Look Up Table اعمال میکند. وقتی حاصل به بیشترین مقدار خود (N ظرفیت سیستم بوده و معمولا ۲۴ در نظر می گیرند)

Look Up Table حافظه ای به صورت $M * A$ است که در آن مقدار هر آدرس متناسب است با مقدار دامنه ی شکل موج به ازای آن آدرس (در حالت استاندارد شکل موج سینوسی و تابع آن به صورت

$$F(n) = A \sin\left(2\pi \frac{n}{N}\right)$$

معادله ی ۱-۱

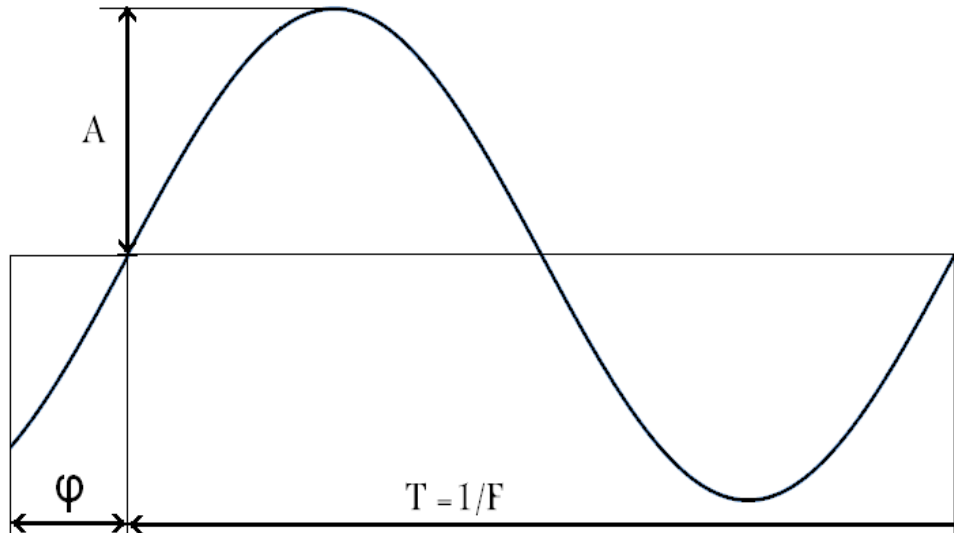
می باشد که در آن A حداکثر عدد دامنه ،معمولا برابر ۲۵۶ است .

جهت تبدیل مقادیر عددی به ولتاژ متناظر ، از DAC استفاده میشود .

میانگفتار ۲

مشخصات یک شکل موج:

شکل ۱ - ب نشان دهنده ی یک شکل موج سینوسی می باشد.



شکل ۱ - ب

ضابطه ی تابع این شکل موج به شرح زیر است...

$$v(t) = A \sin(\omega t + \varphi)$$

$$\omega = 2\pi f$$

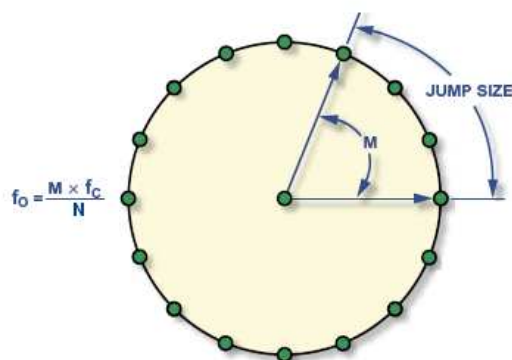
معادله ی ۱ - ب

همان طور که از این معادله و شکل پیداست یک موج سینوسی با سه عامل فرکانس، دامنه و فاز به طور کامل تعریف می شود. تمام شکل موج های استاندارد را می توان با همین سه عامل تعریف کرد. که البته با تعابیر مختلفی از آن یاد می شود. بنابراین فرکانس دامنه و فاز به عنوان مشخصات شکل موج شناخته می شود بخش های بعدی مقاله تعریف دقیق تر و نحوه ی کنترل و تغییر مقادیر آنها در این پروژه را به تفصیل بررسی می کند.

فصل ۲: کنترل فرکانس

برای درک بهتر اینکه در روش سنتز دیجیتال، فرکانس چگونه کنترل می شود، سیکل مثلثاتی

شکل ۱-۲، که مربوط به یک موج سینوسی است، را در نظر می گیریم.



شکل ۱-۲

نقطه های سبز نشان دهنده ی زاویه هایی است که در آن ها مقدار لحظه ای ولتاژ در حافظه Look Up Table موجود است .

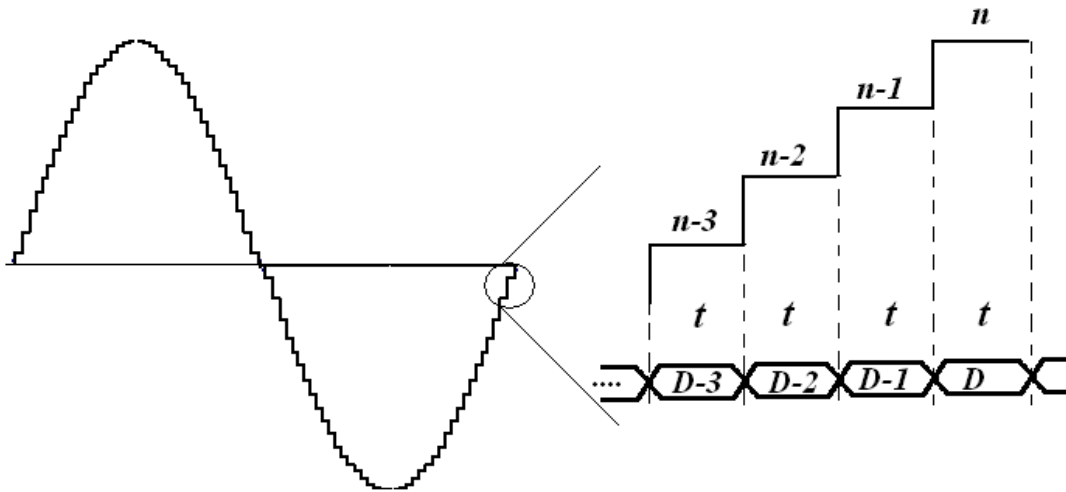
معادلات فرکانس خروجی :

اگر تعداد کل این نقاط N فاصله ی بین دو مقدار متوالی که در خروجی ظاهر می شود M و فرکانس چرخش f_c باشد خواهیم داشت :

$$F_o = M \frac{F_c}{N}$$

معادله ی ۱-۲

توضیحات ارائه شده مربوط به استاندارد است که فقط قادر به تولید شکل موج سینوسی است. جهت درک بهتر تولید سایر شکل موج ها و ورود به بحث کنترل فرکانس در این پروژه قسمتی از شکل ۲-۱ را در زیر تکرار می کنیم:



شکل ۲-۲

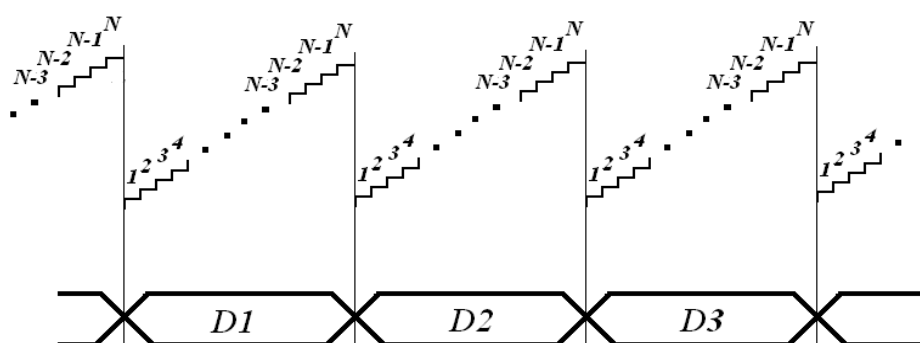
با توجه به این شکل اگر تعداد نمونه های اعمال شده در یک سیکل را N و فاصله ی زمانی t باشد، دوره تناوب موج برابر است با:

$$T = Nt \quad \text{معادله ی ۲-۲}$$

N و t هر دو متغیر بوده و به راحتی قابل کنترل اند. در این قسمت به بررسی نحوه ی کنترل و روابط آنها می پردازیم.

کنترل t :

t یک متغیر زمانی است و آنچه در مدارات دیجیتال به عنوان عنصر زمان بندی متغیر مطرح می شود یک Timer با قابلیت Reload یا قابلیت compare است. (مثل تایمرهای میکروکنترلرهای سری 80xx یا AVR).



شکل ۳ - ۲

زمان بندی t با استفاده از این تایمر و بارگذاری خروجی توسط وقفه ی آن صورت می گیرد.

کنترل t با متغیر V :

با توجه به شکل ۳ - ۲ می توان گفت :

$$t = V \cdot T_x$$

معادله ی ۳ - ۲

که در آن V عدد تایمر (تعداد پله هایی که تایمر می شمارد) و T_x طول زمانی هر پله، برابر یک machin cycle است که با فرکانس کریستال مورد استفاده رابطه ی عکس دارد. با توجه به ثابت بودن T_x ، تا اینجا حداکثر تعداد فرکانس قابل حصول در خروجی، برابر بزرگترین عدد قابل اعمال به Timer است. (مثلا با استفاده از تایمر ۱۶ بیتی، ۶۵۵۳۶ فرکانس قابل ایجاد است).

جهت جلوگیری از تداخل وقفه ها و hang شدن میکرو، همواره باید یک فاصله ی زمانی مناسب بین دووقفه ی متوالی وجود داشته باشد. به گونه ای که قبل از اتمام روال اجرای وقفه ی اول، وقفه ی بعدی اتفاق نیافتد. بنابراین V_t نباید از یک مقدار خاص کمتر شود. پس:

$$t = (V_0 + V) \cdot T_x \quad \text{معادله ی ۲ - ۴}$$

که در آن V_0 عددی ثابت و همواره بزرگتر از تعداد mc لازم برای اجرای زیر برنامه ی وقفه است V نیز مقدار متغیر تایمر است.

به این ترتیب تعداد فرکانس های قابل حصول باز هم محدود می شود.

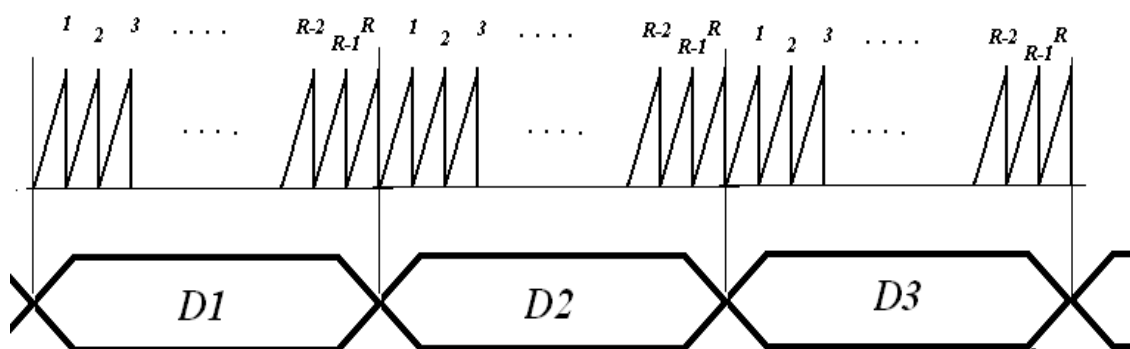
این محدودیت در صورت استفاده از تایمر ۸ بیتی بسیار چشمگیر است. در این مورد جهت افزایش تعداد فرکانس های قابل حصول (با توجه به ثبات t_x و محدودیت V) باید متغیر دیگری وارد معادله ی t کنیم.

کنترل t با متغیر R :

اگر متغیر R را به گونه ای تعریف کنیم که به ازای هر R بار وقفه ی Timer خروجی یک بار بارگذاری شود (شکل ۲ - ۴) خواهیم داشت:

$$t = R \cdot (V_0 + V) \cdot T_x \quad \text{معادله ۲ - ۵}$$

برای این کار کافی است که بارگذاری خروجی را شرطی کنیم. تا به همه ی وقفه ها پاسخ ندهد. (وجود R فرکانس های قابل حصول را به طور چشمگیری افزایش می دهد اگر فرض ۱۶ بیتی بودن R را به فرضیات قبلی اضافه کنیم در خروجی حدود 2^{16} فرکانس قابل حصول خواهیم داشت).



شکل ۴ - ۲

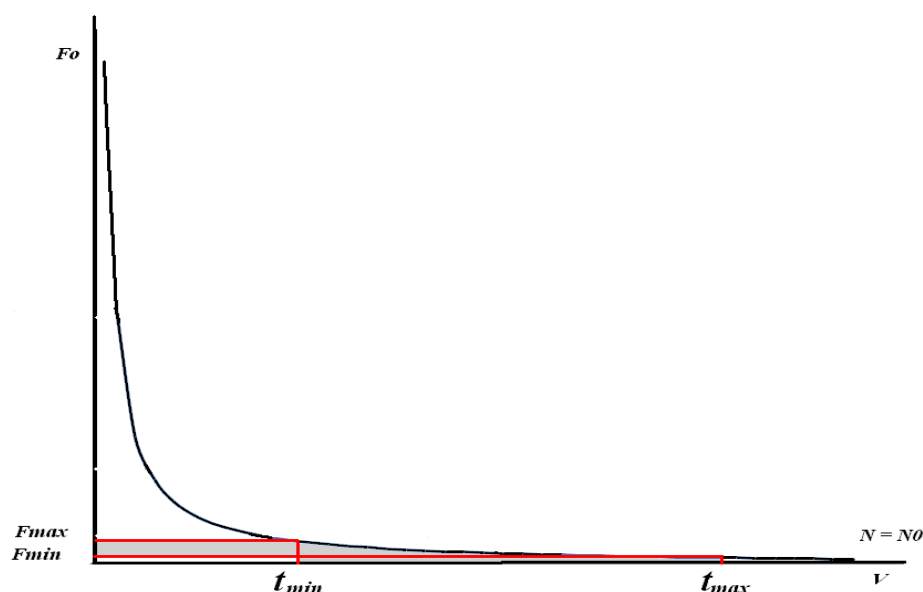
البته در صورت استفاده از تایمر ۱۶ بیتی استفاده از این متغیر لازم نیست. چرا که وارد کردن R باعث افزایش t و در نتیجه کاهش فرکانس می شود. در حالی که با در نظر گرفتن متغیر دیگر معادله T ، یعنی N ، حتی بدون وجود R نیز تا فرکانس های کمتر از یک هرتز نیز قابل دستیابی است.

کنترل N

لزوم کنترل N :

ممکن است ۶۵۵۳۶ عدد فرکانسی که با کنترل t به دست می آید کافی به نظر برسد اما چند مسئله ی اساسی وجود دارد که در ادامه ی مطلب تشریح می شوند .

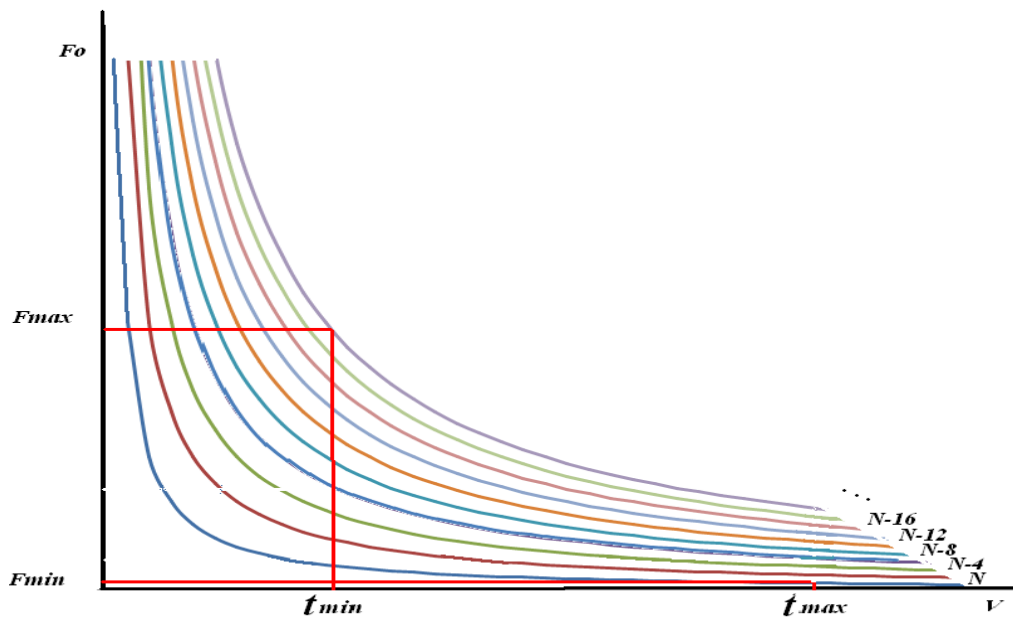
۱. شکل ۵ - ۲ نمودار فرکانس خروجی بر حسب t به ازای N ثابت را نشان می دهد.



شکل ۵ - ۲

مقدار t به بازه ی $[t_{min}, t_{max}]$ محدود است. و این مقادیر محدوده ی کوچکی از رنج فرکانسی مطلوب را در بر می گیرد. (به ازای $N=256$ بین $1\text{Hz} \sim 500\text{Hz}$)

همانطور که اشاره شد مشکل محدود بودن t بیشتر برای مقادیر کوچک تر از t_{min} مطرح است چرا که t_{max} برای ایجاد فرکانس های بسیار پائین (حتی در حدود هرتز) به اندازه ی کافی بزرگ است. علاوه بر این، با وارد کردن متغیر R یا وسیع تر کردن محدوده تغییرات آن می توان به فرکانس های بسیار کوچک تر نیز دست یافت اما کاهش مقدار t از t_{min} غیرممکن یا دست کم بسیار مشکل است. بنابراین تنها راه، استفاده از دیگر متغیر معادله ۲-۲ یعنی N است. شکل ۶ - ۲، نمودار فرکانس خروجی بر حسب t به ازای N های مختلف را نشان می دهد.

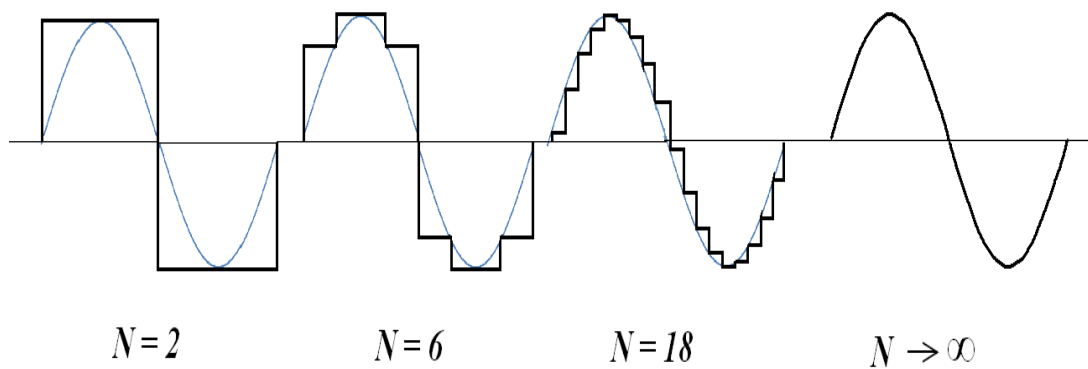


شکل ۶ - ۲

با توجه به این شکل و آنچه در ابتدای فصل در مورد شبیه سازی یک شکل موج بیان شد، می توان نتیجه گرفت که کاهش N باعث افزایش فرکانس (کاهش T) می شود .

محدودیت های N

انتخاب N مقدار برای نیز با محدودیت های خاصی مواجه است . شکل زیر شکل موج های سینوسی ایجاد شده به ازای N های مختلف را نشان می دهد .



شکل ۷ - ۲

مشاهده می شود که هر چه N بزرگتر باشد خروجی ایجاد شده به شکل موج واقعی نزدیک تر است. در عمل به علت محدودیت حافظه و قدرت محاسباتی مدار و ... باید N را به مقداری معین محدود کرد. با یک محاسبه ی سرانگشتی می توان عدد 256 را برای حداکثر مقدار N در نظر گرفت (نحوه ی به دست آمدن این مقدار در ضمیمه ی ۲ آورده شده است). بنابراین

$$N \leq 256 \quad \text{معادله ی ۲-۶}$$

این نکته را نیز باید اضافه کرد که برای شبیه سازی یک سیکل سینوسی، به طوری که قابل ترمیم بوده و بتوان THD آن را نادیده گرفت باید حداقل ۶ نمونه در یک پریود اعمال کرد. بنا براین:

$$N \geq 6 \quad \text{معادله ی ۲-۷}$$

وبا ترکیب دونامعادله ی فوق می توان نتیجه گرفت:

$$6 \leq N \leq 256 \quad \text{معادله ی ۲-۸}$$

برای اینکه تقارن شکل موج به هم نخورد باید تعداد پله ها در همه ی ربع های آن یکسان باشد به عبارت دیگر N باید ضربی از ۴ باشد. از طرفی برای اینکه تقارن در نقاط Max و Min و دامنه ی شکل موج به هم نخورد باید مقادیر تابع در نقاط $\pi / 2$ و $3\pi / 2$ همواره بر مقادیر A و $-A$ قرار گرفته و در خروجی ظاهر شوند. بنا بر این همواره باید :

$$N = 4k + 2 \quad \text{معادله ی ۲-۹}$$

که در آن k تعداد پله ها در $1/4$ سیکل (بدون در نظر گرفتن $2\pi / 2$ و $3\pi / 2$) است. به طوری که :

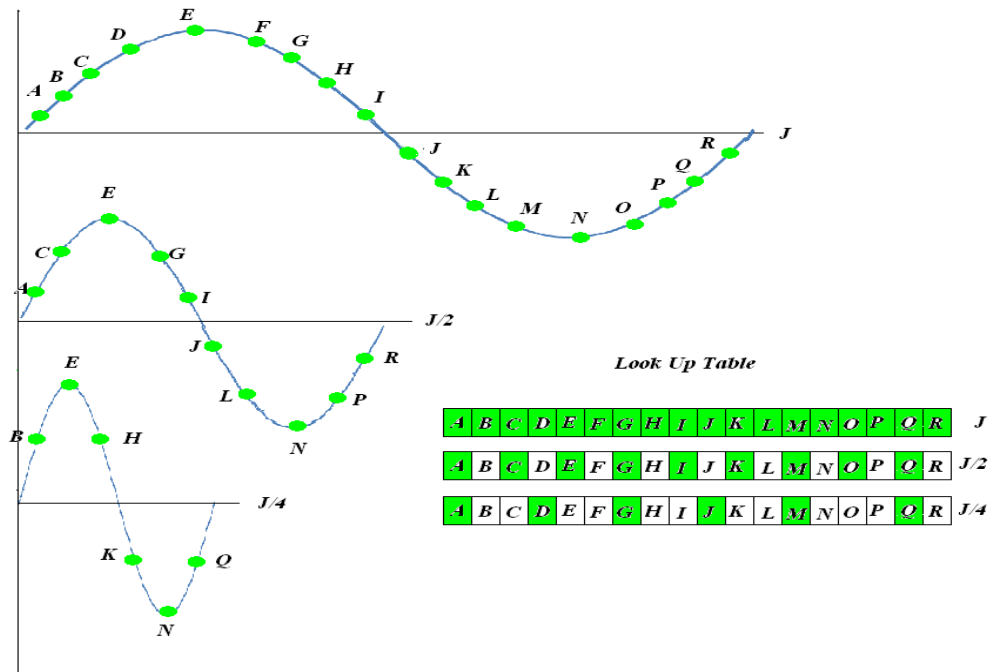
$$1 \leq k \leq 63$$

معادله ی ۱۰-۲

روش های کنترل N

افزایش فرکانس با کاهش N به دو روش ممکن است.

۱. شکل موج دلخواه با حداکثر N ممکن ساخته شود و پله ها به صورت غربالی انتخاب شوند. به طوری که مثلاً برای دو برابر کردن فرکانس یک در میان، برای سه برابر کردن فرکانس دو در میان برای $J+1$ برابر کردن فرکانس J در میان انتخاب شود. شکل ۸-۲ این موضوع را به خوبی نشان می دهد.



شکل ۸-۲

بنابراین در مورد تعداد پله های اعمال شده در یک فرکانس می توان گفت:

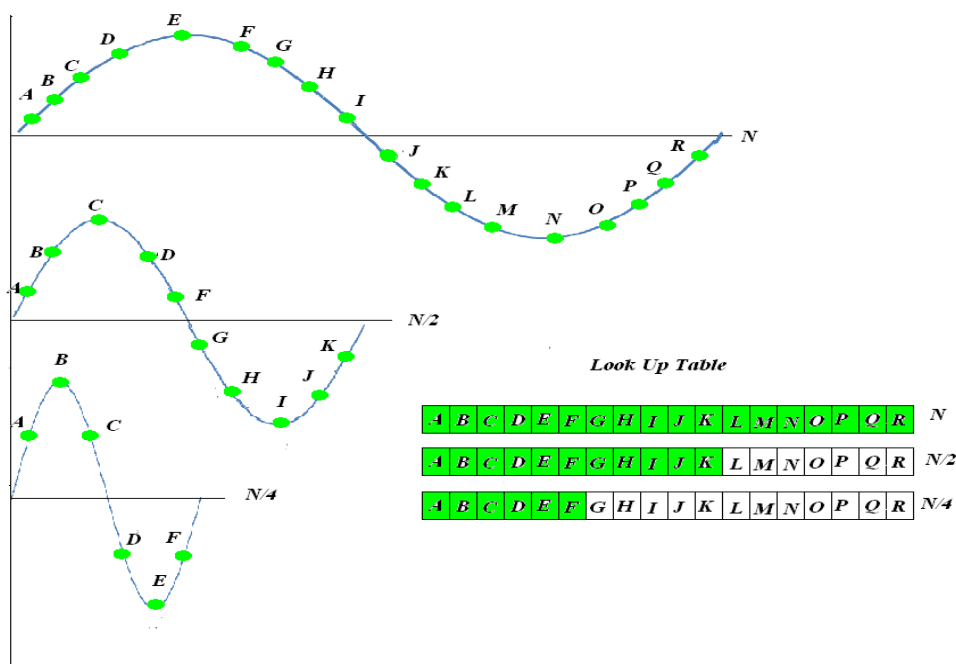
$$N = N_0 / J \quad \text{معادله ی ۲-۱۱}$$

که در آن N_0 حداکثر تعداد پله ها و J تعداد پله های رد شده است.

البته باید J را طوری انتخاب کرد که معادله ی ۲ - ۹ همواره برقرار باشد . مقادیر ممکن برای J بسیار محدود میشود

این روش به علت عدم نیاز به بازسازی Look Up Table به ازای فرکانس های مختلف (و در نتیجه امکان استفاده از ROM) در DDS های استاندارد استفاده می شود. و برای رفع محدودیت J ، ظرفیت ROM را به اندازه ی کافی بزرگ انتخاب می کنند .

۲. با توجه به فرکانس مورد نیاز N محاسبه شده و شکل موج مورد نظر با تعداد پله های متغیر تولید شود و روال اعمال پله ها به خروجی همواره ترتیبی (ونه غربالی شود) شکل ۲ - ۹ این موضوع را نشان می دهد.

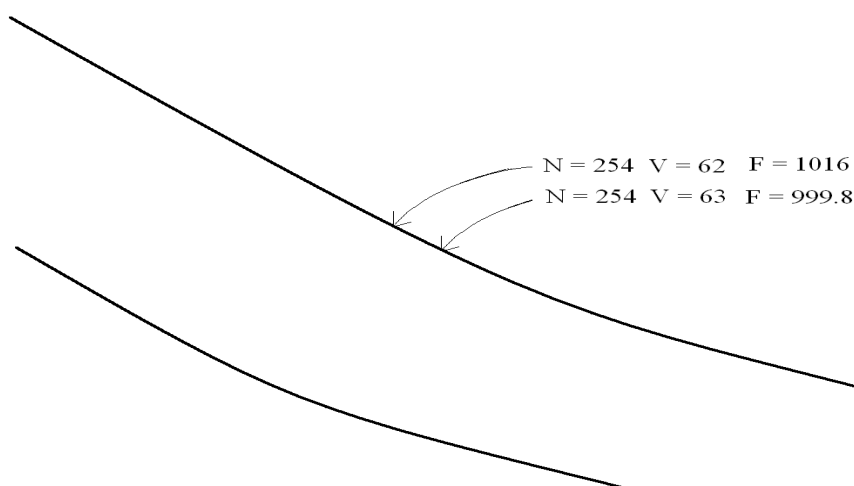


شکل ۲ - ۹

روش دوم به علت عدم تیز به Look Up Table بسیار بزرگ ، و با توجه به شرایط و نیاز های پروژه ، مناسب است البته باید در نظر داشت هر بار که عدد جدیدی برای فرکانس داده می شود، شکل موج باید از نو ساخته شود. بنابراین Look Up Table باید در RAM ایجاد شود .

مشکلات کنترل فرکانس :

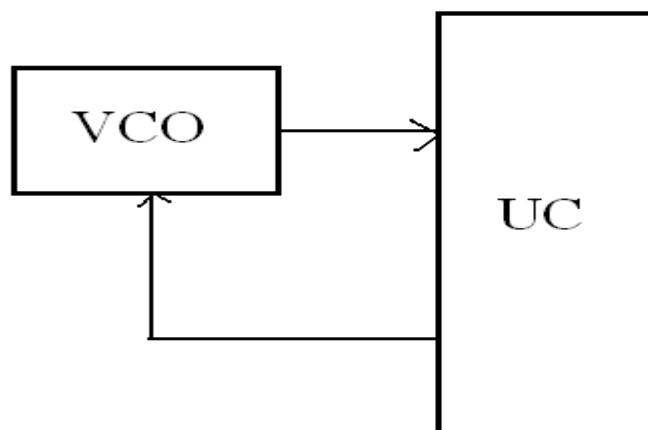
با توجه به اینکه تمام متغیرهای معادله ی t مقادیر صحیحی هستند، T ، همواره ضریب درستی از T_x خواهد بود. بنابراین فقط فرکانس هایی قابل حصول خواهند بود که نسبت صحیحی از F_x باشند و سایر فرکانس ها غیرقابل دسترس اند. شکل ۱۰ - ۲ با ارائه ی قسمت کوچکی از نمودار شکل ۶ - ۲ این موضوع را به خوبی نشان می دهد.



شکل ۱۰ - ۲

آنچه باعث صحیح بودن نسبت F_x/F_0 می شود، دیجیتالی بودن مدار است. مدارات دیجیتال صرفاً فرکانس clock خود را بر عددی تقسیم می کند و این عدد هرگز نمی تواند عدد غیر صحیحی باشد. به بیان دیگر، مدارات دیجیتال از ایجاد فرکانس با نسبت غیر صحیح از فرکانس باید عاجزند. در اینجاست که باید مدار آنالوگ مناسبی طراحی و با قسمت دیجیتال کوپل شود.

یکی از راه حل های این شکل، استفاده از یک اسیلاتور با فرکانس قابل تنظیم (مثل VCO) است که مقدار فرکانس خروجی آن به وسیله ی قسمت دیجیتالی تنظیم می شود. (شکل ۱۱ - ۲)



شکل ۱۱ - ۲

عیب این طرح به علت عدم ثبات کامل فرکانس خروجی و نوسان ذاتی آن حول فرکانس تنظیم شده و نیز تاثیر پذیری از شرایط محیطی و رابطه ی غیر خطی بین فرکانس و پارامتر کنترل کننده و معلوم نبودن مقدار قطعی فرکانس به ازای یک ورودی خاص در این پروژه قابل استفاده نیست .

روش دیگر استفاده از مدارات ضرب کننده یا جمع کننده ی فرکانس، فیدبک مثبت دیجیتالی و ... است که در حد این پروژه نمی گنجد. باتوجه به توضیحات فوق، در همین حد قناعت کرده و بحث کنترل فرکانس را در اینجا به اتمام می رسانیم.

چکیده فصل:

با جمع بندی همه ی روابط استفاده شده در این فصل در مورد زمان تناوب می توان گفت

$$F_o = \frac{F_x}{V \cdot N}$$

معادله ی ۲-۱۲

فصل ۳

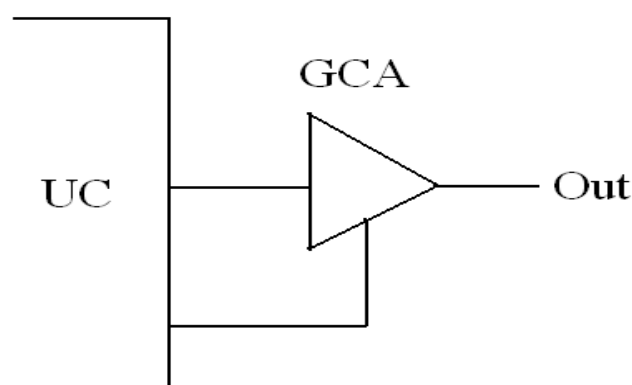
کنترل دامنه

یکی از مهم ترین قابلیت های فانکشن ژنراتور ، که انعطاف پذیری بالایی به آن می دهد ، تنظیم دامنه ی سیگنال آن است . چرا که همه ی مواردی که فانکشن ژنراتور در آن کاربرد می یابد ، دارای دامنه ی یکسانی نیستند . از این رو بررسی نحوه ی کنترل آن در این پروژه الزامی است .

روش های کنترل دامنه :

با توجه به طرح کلی پروژه، دامنه ی سیگنال خروجی به دو صورت قابل کنترل می باشد.

۱. مقادیر عددی موجود در حافظه، قبل از اعمال به خروجی، به یک عدد مناسب و قابل کنترل ضرب شود تا دامنه ی مورد نظر را ایجاد کند. به علت محدودیت بزرگترین عدد باینری قابل اعمال به خروجی، و در نتیجه امکان ایجاد اعوجاج و تغییر شکل موج و فرکانس در اثر تغییرات دامنه، این روش با توجه به رنج مطلوب به تنهایی قابل استفاده نیست.
۲. شکل موجی که توسط نرم افزار تولید می شود. همواره دامنه ی ثابتی داشته باشد و دامنه ی خروجی، توسط یک مدار خارجی کنترل شود. (شکل ۱ - ۳)



شکل ۱ - ۳

در این پروژه از تلفیق این دو روش برای کنترل دامنه استفاده شده است . روش اول کاملاً به صورت نرم افزاری اجرا شده و نیازی به سخت افزار خاصی نیست . محدودیت روش اول مارا ملزم به استفاده از روش ۲ ، همراه با روش ۱ ، می دارد . بنابراین باید مدار کنترل دامنه ی مناسبی طراحی و اجرا شود .

آنچه که معمولاً به عنوان کنترل کننده ی دامنه مطرح می شود تقویت کننده ای با گین متغیر می باشد. اما قابلیت ویژه ی DAC استفاده شده در این مدار ، توانایی کنترل دامنه ی خروجی را نیز به آن اضافه کرده است. با توجه به دیتاشیت DAC08 همواره :

$$I_{FS} = W \cdot I_R \quad \text{معادله ۱ - ۳}$$

که در آن I_{FS} جریان Full scale خروجی و I_R جریان موجود در پایه ی ۱۴ یا ۱۵ و W عدد دیجیتال ورودی است . بنابراین با کنترل I_R (که محدوده ای از صفر تا ۴mA را در بر می گیرد) می توان دامنه ی خروجی را کنترل کرد.

با توجه به اتصال مجازی بودن پایه های ۱۴ و ۱۵ ، می توان با وصل یکی از این پایه ها به زمین ، جریان دیگری را با کنترل ولتاژ یک مقاومت کنترل کرد . و آنچه جهت ایجاد ولتاژ متغیر با کنترل دیجیتال مطرح میشود ، یک PWM و یک مدار متوسط گیر است . توضیحات بیشتر راجع به کنترل دامنه نیاز به بررسی مدار آن دارد که در فصل مربوطه ارائه خواهد شد .

فصل ۴

کنترل Offset

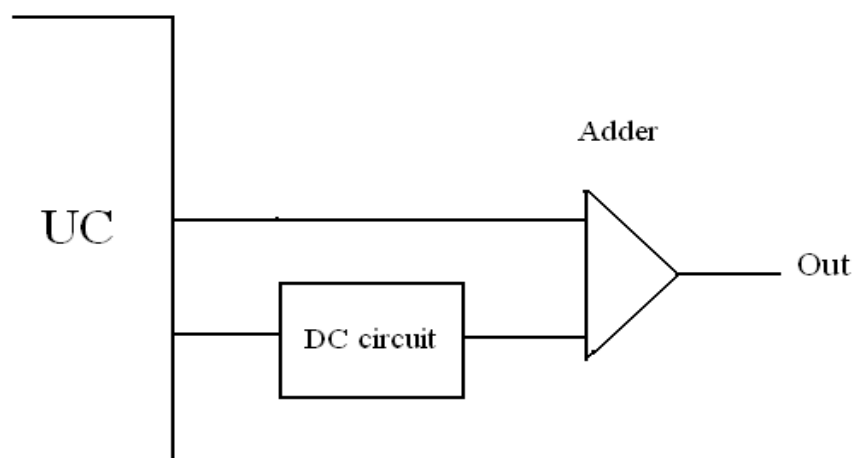
مقدار مولفه ی DC سیگنال خروجی فانکش ژنراتور به عنوان Offset مطرح می شود. کنترل این مولفه در برخی موارد مثلا بررسی پاسخ DC یا بررسی نقه ی بایاس و پایداری ترانزیستور و .. لازم است .

روش های کنترل Offset:

برای کنترل این عامل مل کنترل دامنه دو روش وجود دارد .

۱. شکل موجی که در میکرو شبیه سازی می شود، قبل از اعمال به خروجی ، به صورت نرم افزاری با یک عدد جمع شود .

۲. شکل موج خروجی میکرو ،نوسط یک مدار جمع گر انالوگ ، با یک مقدار بخصوص جمع شود که این مقدار توسط میکرو کنترل می گردد . (شکل ۱ - ۴)



شکل ۱ - ۴

توضیحات بیشتر راجع به کنترل Offset را به بخش " مدار کنترل Offset " موكول می كنیم .

میانگفتار ۳

کنترل فاز

برخلاف دو عامل فرکانس و دامنه، مولفه ی فاز یک مولفه ی نسبی است. یعنی فاز یک سیگنال همواره نسبت به سیگنال مرجع هم فرکانس بیان می شود. بنابراین در یک سیگنال ژنراتور با یک خروجی نمی توان مساله ی کنترل فاز را امواج کرد.

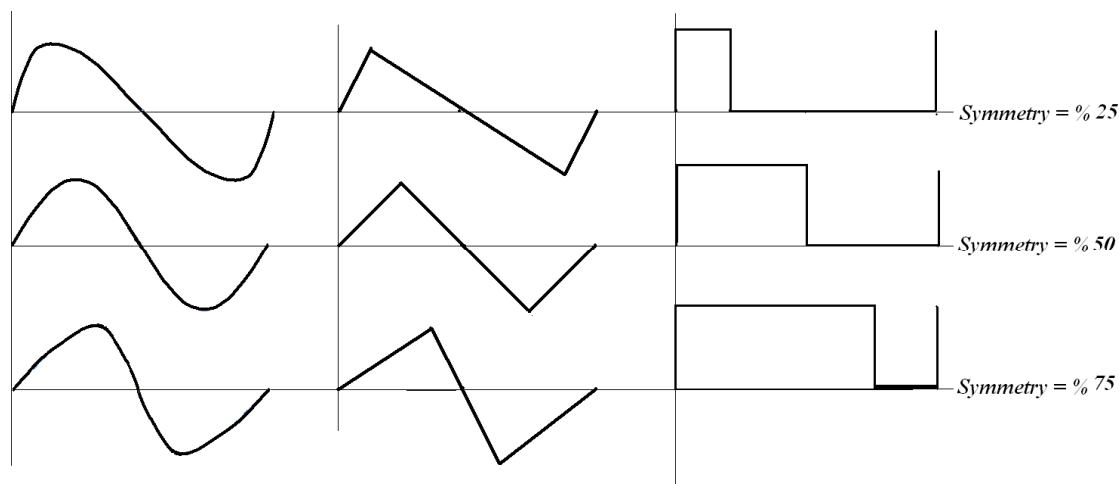
از طرفی ، علاوه بر سه عامل فرکانس، دامنه و فاز که یک سیگنال با یک شکل موج خاص را به طور کامل تعریف می کند مولفه های دیگری نیز هستند که بنابر کاربردهای خاص باید بتوان آن ها را تحت کنترل درآورد. در فصل های بعدی به معرفی و تشریح این عوامل می پردازد .

فصل ۵

کنترل Symmetry

Symmetry یا تقارن بیانگر برابری و همشکلی شیب مثبت و منفی یک شکل موج است در شکل موج هایی با ضابطه ی ناپیوسته مثل مربعی تقارن با عناوین دیگری چون ضریب اتصال، چرخه ی کار علامت- فاصله و ... شناخته می شود.

شکل ۱ - ۵ مقایسه ای بین شکل موج های متقارن و نامتقارن را نشان می دهد.

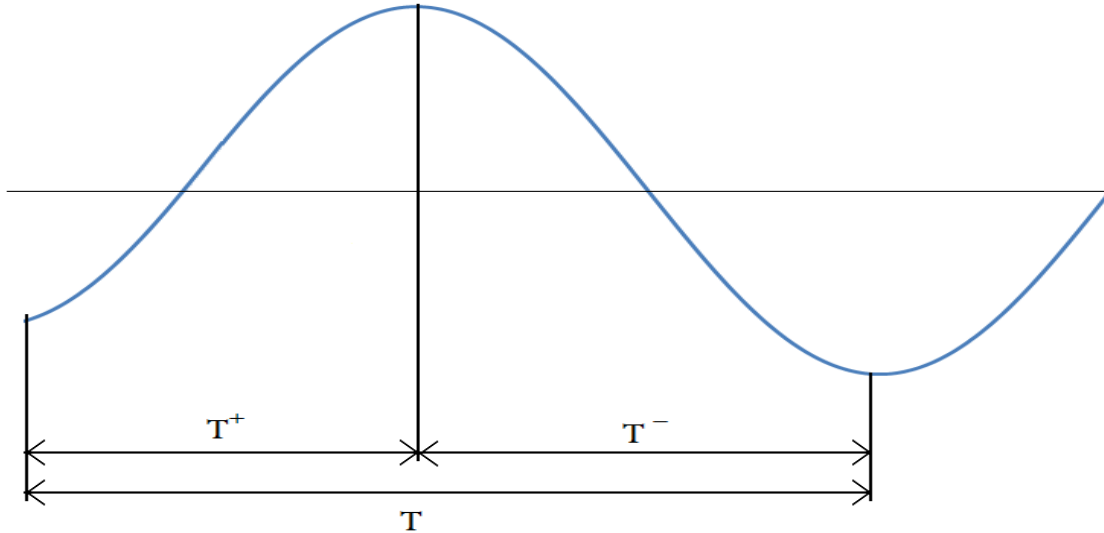


شکل ۱ - ۵

کنترل تقارن ، با توجه به هارمونیک های خاصی که وارد طیف فرکانسی می کند ، معمولا در بررسی باند فرکانسی و رفتار مدارها (الی الخصوص تقویت کننده ها و مدارهای سویچ) اهمیت می یابد .

معادلات Symmetry

تقارن را به زبان ریاضی به صورت نسبت زمان یکی از شیب ها (معمولاً شیب مثبت) به کل زمان تناوب تعریف می کنند. (شکل ۲ - ۵)



شکل ۲ - ۵

$$S = \frac{T^+}{T} \quad \text{معادله ۱ - ۵}$$

با توجه به اینکه مقدار S همواره کوچکتر از واحد است ، معمولاً آن را بر حسب درصد بیان می کنند . مثلاً در مورد یک موج متقارن $S = 50\%$ است .

برای کنترل تقارن ، باید برای هر یک از شیب های سیگنال مورد نظر ، یک معادله جداگانه تعریف کرد . مثلاً در مورد یک موج سینوسی :

$$V_t = \begin{cases} \sin(\omega^+ t) & | -\pi \leq t \leq \pi \\ \sin(\omega^- t) & | \pi \leq t \leq \frac{3\pi}{2} \end{cases} \quad \text{معادله ۲ - ۵}$$

که در آن :

$$\omega^+ = \frac{\omega}{S} \quad \text{معادله ۳-۵}$$

و

$$\omega^- = \frac{\omega}{1-S} \quad \text{معادله ۴-۵}$$

برای کنترل تقارن در این پروژه ، تنها کاری که باید انجام داد معادل سازی متغیرهای فرمول تقارن

به متغیر های پروژه است . یعنی باید $T \parallel N$ و $T^+ \parallel N^+$ و $T^- \parallel N^-$ قرار داد

با توجه به توضیحات فوق بدیهی است که کنترل تقارن نیاز به سخت افزار خاصی ندارد . زیر برنامه

ی بسیار ساده ی آن نیز در قسمت برنامه نویسی پروژه ارائه خواهد شد .

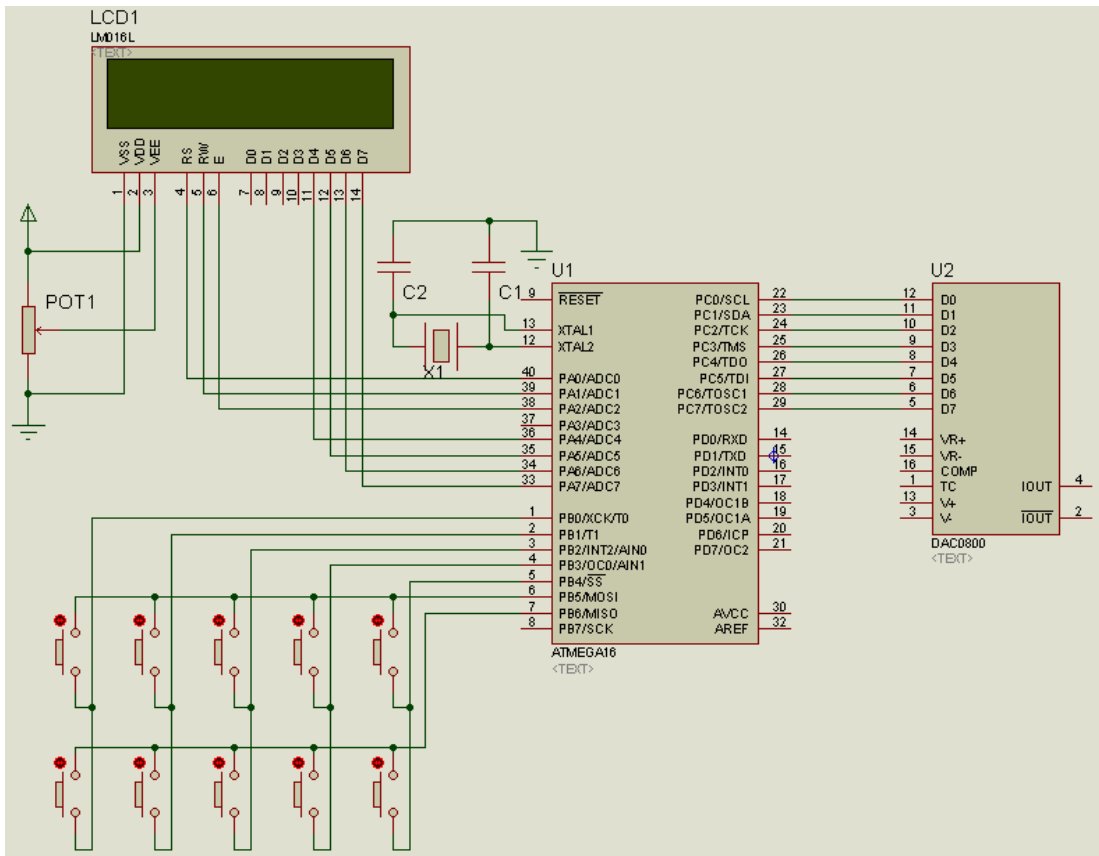
فصل ۶

سخت افزار پروژه

سخت افزار یک پروژه در واقع بستر اجرایی آن است . مدار مورد نظر برای پروژه ، شامل قسمت های مختلفی است که هر یک از آنها برای اجرای اهداف ذکر شده طرح شده است . در این فصل به بررسی مدار طراحی شده برای قسمت های مختلف پروژه و در نهایت طرح مدار کلی و ارائه ی PCB مربوطه می پردازیم

مدار پایه :

شماتیک این مدار در نشان داده شده است .



شکل ۶-۱

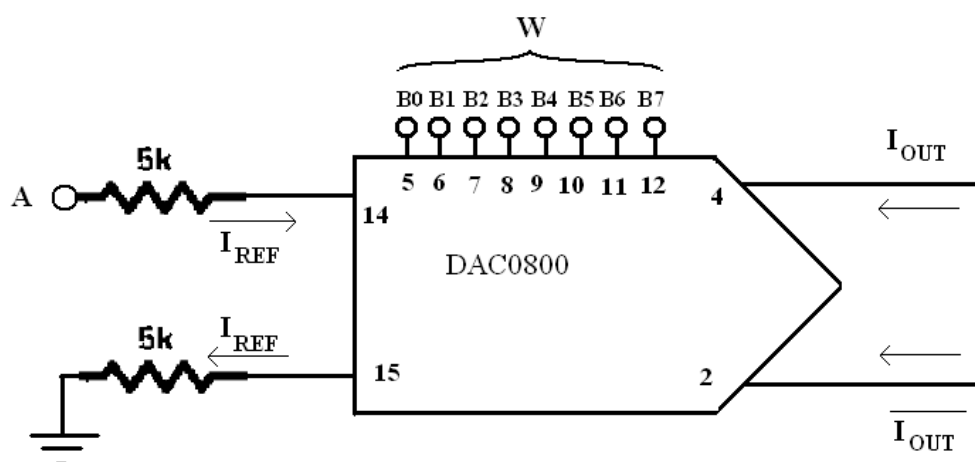
این مدار در واقع طرح پایه ی پروژه بوده و بقیه ی قسمت ها فقط مکمل مدار اند و طرح های متفاوتی می توان برای آن ارائه داد ، یا حتی آنها را حذف کرد . در این مدار میکرو کنترلر ATMEGA16 بستر اجرایی نرم افزار پروژه ، DAC0800 برای تبدیل مقادیر عددی شکل موج به سطوح ولتاژ ، LCD LM016 جهت اعلان مقادیر خروجی و Keypad نیز برای ایجاد تغییرات در مقادیر خروجی و کنترل آنهاست . البته طرح های مختلفی برای Keypad قابل اجراست ولی با توجه به نیاز های پروژه و نیز سادگی کنترل ، طرح ارائه شده در شکل ۱-۶ (که از نظر بازاری غیر استاندارد است) استفاده شده است .

نکات مهم

۱. همانور که ملاحظه می شود ، Port D بلااستفاده مانده است . بنابر این می توان آن را برای کنترل سایر قسمت های مدار استفاده کرد .
۲. پتانسیو متر Pot1 جهت کنترل کنتراست نمایشگر می باشد
۳. برای دست یابی به فرکانس های هرچه بالاتر باید فرکانس کریستال را تا حد ممکن بالا انتخاب شود . مقدار حدی فرکانس کریستال برای ATMEGA16 برابر 16MHz است . با توجه به Datasheet ارائه شده برای این میکرو ، در صورت استفاده از فرکانس بالاتر از 8 MHz ، نیازی به خازن های C1 , C2 نمی باشد . همچنین فیوز بیت های میکرو کنترلر باید به صورت زیر برنامه ریزی شود .

مدار کنترل دامنه ی خروجی

با توجه به توضیحات ارائه شده در فصل ۳ در این پروژه جهت کنترل دامنه باید مدار مناسبی طراحی شود . آنچه به عنوان کنترل کننده ی دامنه مطرح می شود ، معمولا یک تقویت کننده با گین قابل کنترل می باشد . اما DAC0800 به سادگی قابلیت کنترل دامنه ی خروجی مدار را در اختیار ما گذاشته و باعث عدم نیاز به تقویت کننده ی قابل کنترل می گردد . شکل ۲-۶ شماتیک اجرایی DAC0800 را نشان می دهد .



شکل ۶-۲

در این شکل جریان خروجی است که توسط عدد $W = B_0 B_1 B_2 B_3 B_4 B_5 B_6 B_7$ به I_{REF} صورت رابطه ی زیر قابل کنترل است.

$$I_{out} = I_{REF} \cdot W \quad \text{معادله ی ۶-۱}$$

با توجه به اینکه W در واقع مقادیر لحظه ای خروجی است ، با تغییر I_{REF} به راحتی می توان دامنه ی خروجی را کنترل کرد .

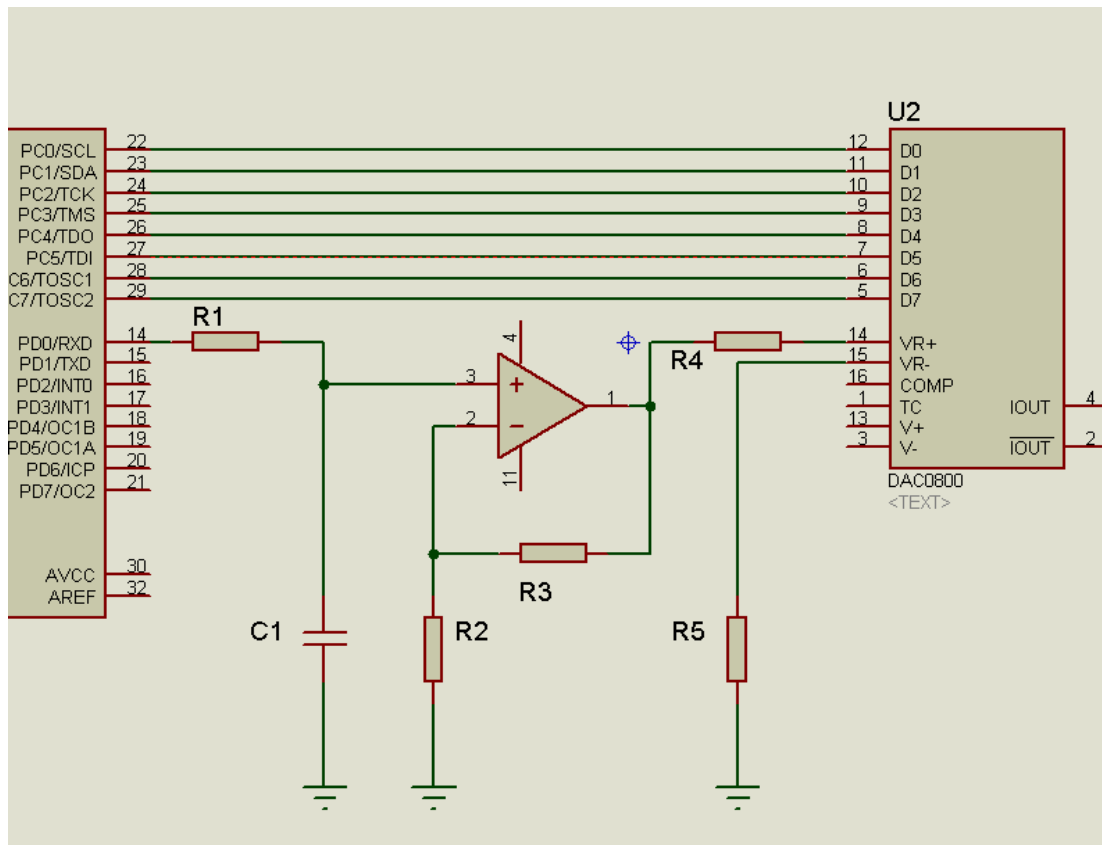
با توجه به شکل ۶-۲ ، I_{REF} مقدار جریانی است که از پایه ی ۱۴ یا ۱۵ جاری می شود .

چون این دو پایه به صورت اتصال کوتاه مجازی عمل می کنند (مراجعه شود به فایل دیتا شیت DAC0800) ، با زمین کردن پایه ی ۱۵ نیز زمین مجازی خواهد شد . بنابر این می توان گفت :

$$I_{REF} = \frac{V_A}{R_{REF}} \quad \text{معادله ی ۶-۲}$$

پس با کنترل ولتاژ نقطه ی A و در نتیجه دامنه ی خروجی قابل کنترل خواهد بود . ایجاد یک ولتاژ قابل کنترل ، با ایجاد یک PWM توسط میکرو و متوسط گیری و تقویت آن توسط یک Op-Amp قابل اجرا خواهد بود .

توضیحات ارائه شده به مدار شکل ۷-۳ می انجامد .



شکل ۷-۳

در این مدار R1 و C1 جهت تبدیل PWM به DC می باشد . با توجه به فرکانس کاری PWM که حدود 62 Khz است، مقدار $C1 = 10n$ و $R1 = 1K$ ثابت زمانی مناسبی ایجاد خواهد کرد . مقدار R2 و R3 با وجه به نسبت حداکثر ولتاژ خروجی Op-Amp (برابر ولتاژ تغذیه است) به حداکثر ولتاژ دور C1 به دست می آید

با انتخاب $V_{cc} = 10\text{ V}$ و در مورد مقادیر R_2 و R_3 داریم :

$$\frac{V_{Omax}}{V_{Imax}} = \frac{R_2 + R_3}{R_2} \quad \text{معادله ی ۶-۳}$$

در نهایت :

$$R_2 = R_3 \quad \text{معادله ی ۶-۴}$$

با توجه به جریان بایاس Op-Amp مقدار 1K برای R_2 و R_3 مناسب خواهد بود .

مدار کنترل Offset

همانور که در فصل ۴ اشاره شد ، ساده ترین راه کنترل Offset ، جمع کردن یک مقدار DC با

سیگنال AC است . شکل ۶-۵ مدار جمع گر مورد نظر را نشان می دهد.

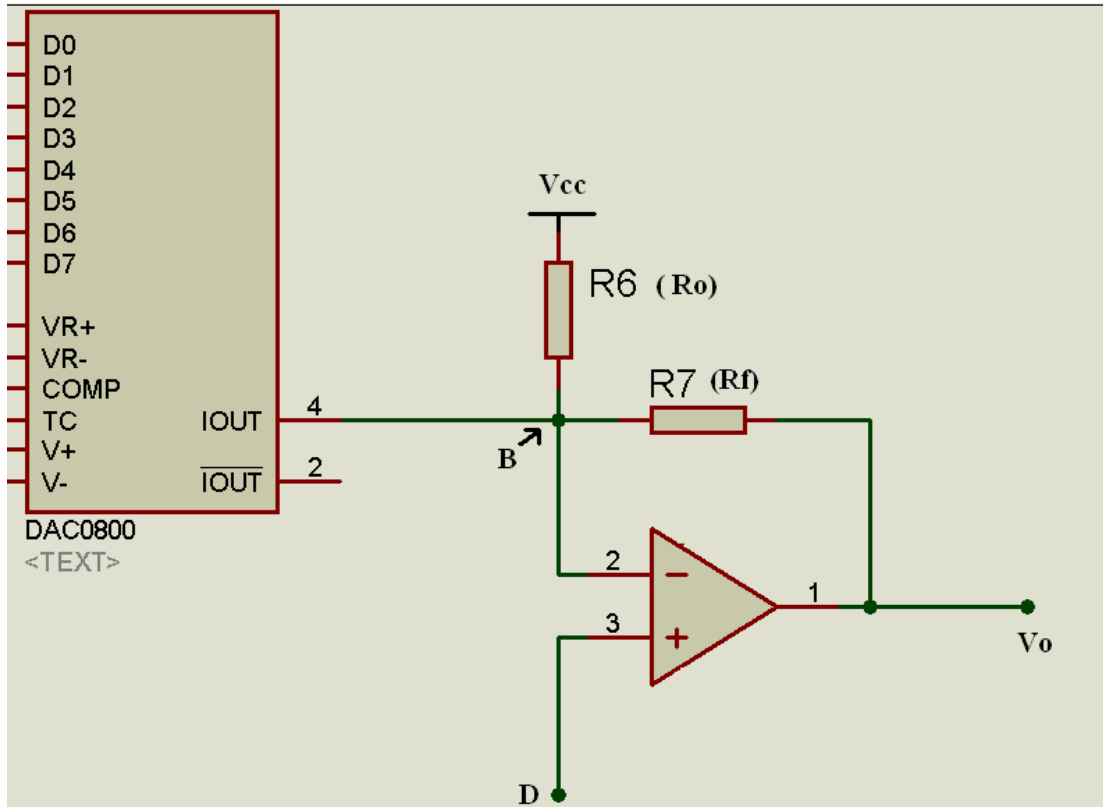
مزیت این مدار، ایزوله بودن کامل دو ورودی نسبت به هم و در نتیجه عدم ایجاد اختلال

در کارکرد DAC می باشد. همچنین در ورودی DC ، مداری جهت تبدیل PWM به DC مورد

نیاز می باشد که در قسمت کنترل دامنه بررسی شد.

مقادیر مقاومت ها باید به گونه ای انتخاب شوند که بتوان حداکثر دامنه ی موردنیاز در خروجی و

حداکثر تغییرات DC خروجی را با توجه مقادیر موجود در ورودی ایجاد کرد.



شکل ۶-۵

با اعمال یک KCL در نقطه ی B داریم :

$$I_{OUT} + \frac{V_{cc} - V_D}{R_o} + \frac{V_o - V_D}{R_f} = 0 \quad \text{معادله ی ۶-۵}$$

و با در نظر گرفتن $R = R_f = R_o$ می توان گفت :

$$V_o = R \cdot I_{OUT} + V_{CC} - 2V_D \quad \text{معادله ی ۶-۶}$$

چون I_{Out} شامل دو مولفه ی I_{AC} و I_{DC} است ، می توان گفت :

$$V_o = V_{AC} + V_{Ofs} \quad \text{معادله ی ۶-۷}$$

که در آن :

$$V_{Ofs} = R \cdot I_{DC} + V_{CC} - 2V_D \quad \text{معادله ی ۶-۸}$$

و با قرار دادن مقادیر متناسب هر مولفه داریم :

$$V_{Ofs} = V_{CC} + 5 \left(\frac{DC}{255} \right) \cdot R \frac{V_A}{R_{REF}} - 2 \cdot \left(5 \frac{DV}{255} \right) \quad \text{معادله ی ۶-۹}$$

که در آن V_A ولتاژ نقطه ی A (در مدار کنترل دامنه) ، DC مقدار DC در Look Up

Table ، DV مقدار PWM مربوط به DC ، و V_{CC} ولتاژ تغذیه است

با فرض $R = R_{REF}$ و قرار دادن معادله V_A در معادله ی ۶-۹ داریم :

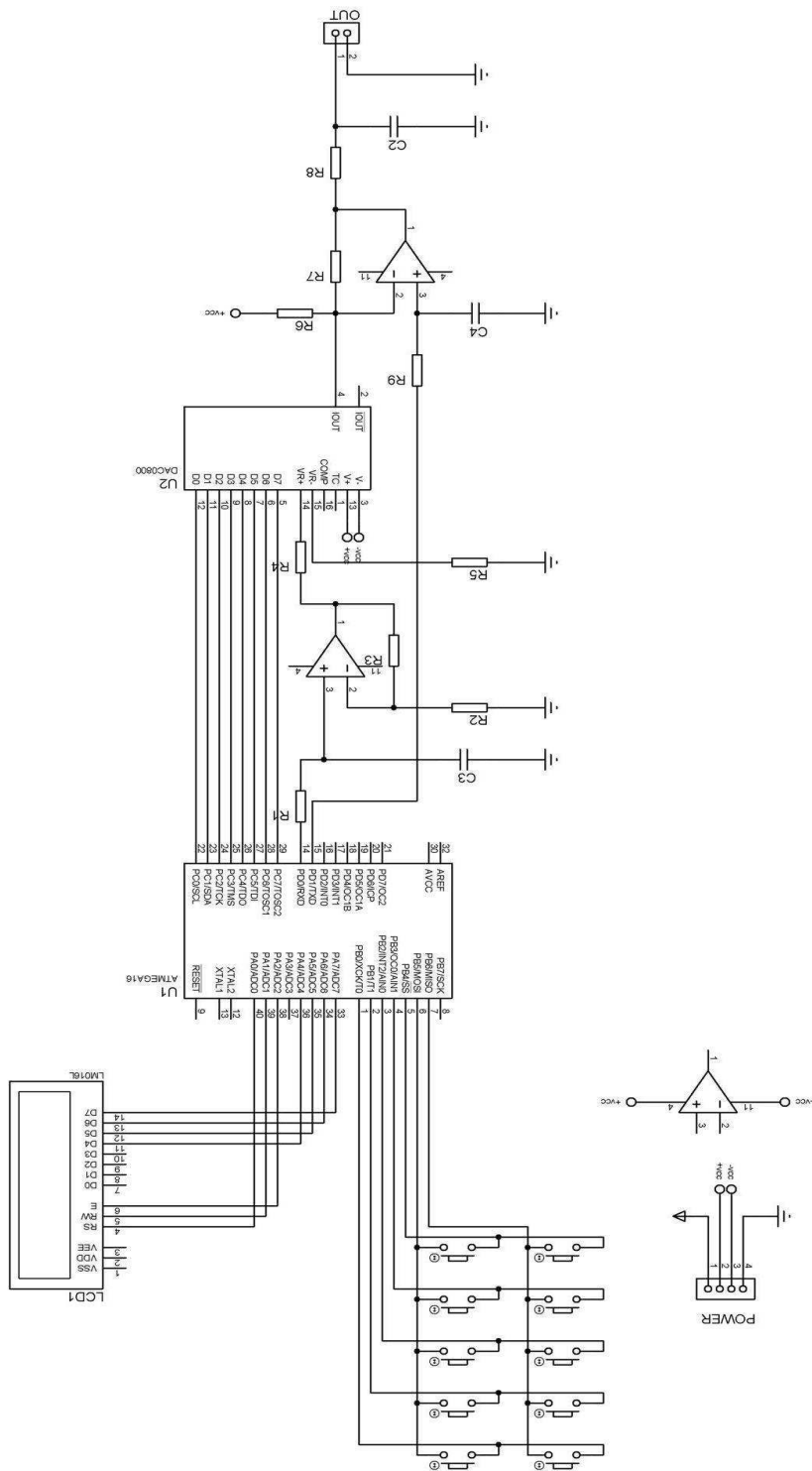
$$V_{Ofs} = 10 + \frac{1}{51} \cdot \left(DC \cdot \frac{AV}{51} - 2DV \right) \quad \text{معادله ی ۶-۱۰}$$

کنترل DV و DC جهت ایجاد Offset خواسته شده در قسمت زیر برنامه ی کنترل DC بررسی خواهد شد .

مدار کلی

با جمع بندی شکل ها و شماتیک ها ی ارائه شده در قسمت های قبلی ، مدار کلی به صورت شکل

۶-۶ خواهد بود .

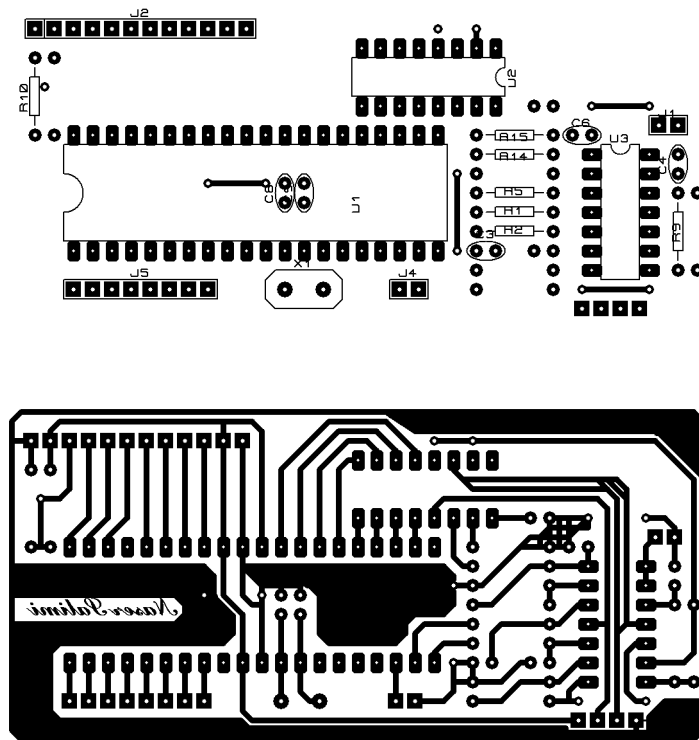


شکل ۶-۶

: PCB

اجرای شماتیک شکل ۶-۶ در محیط Proteus و انتقال آن به محیط PCB ، به شکل زیر می

انجامد

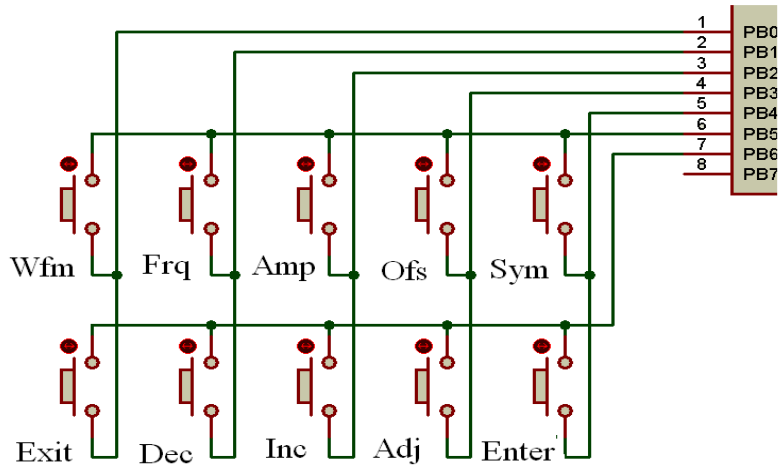


شکل ۶-۷

مدار keypad

با توجه به طرح غیر استاندارد مدار keypad و نیز جهت معرفی ورودی مربوطه ، مدار آن را در

شکل زیر ارائه می دهیم



شکل ۸-۶

فصل ۷

نرم افزار پروژه

معادله ی کامل ولتاژ خروجی

هدف نهایی یک فانکشن ژنراتور ، ایجاد سیگنالی با مشخصات مورد نظر می باشد . این سیگنال هرچه باشد ، به هر حال یک تابع ریاضی به صورت ... است و تعریف شکل موج های قابل تولید در این فانکشن ژنراتور نقطه ی شروع برنامه نویسی ماست .
این پروژه قادر به تولید ۵ شکل موج به شرح زیر است :

$$v = Ofs + A \cdot \text{Sin}\left(2\pi \frac{n}{N}\right) \quad \text{۷-۱ سینوسی} :$$

$$v = Ofs \begin{cases} +A & |n < N/2 \\ -A & |n \geq N/2 \end{cases} \quad \text{۷-۲ مربعی} :$$

$$v = Ofs + \begin{cases} An & |n < N/2 \\ A(1-n) & |n \geq N/2 \end{cases} \quad \text{۷-۳ مثلثی} :$$

$$v = Ofs \begin{cases} +A & |n=0 \\ -A & |n \neq 0 \end{cases} \quad \text{۷-۴ پالسی} :$$

$$v = Ofs \begin{cases} +An & |n < N/2 \\ -An & |n \geq N/2 \end{cases} \quad \text{۷-۵ دندان اره ای} :$$

این معادلات توابع ریاضی بوده و باید جهت مشخصات پروژه و سخت افزار تغییراتی به صورت زیر در آنها ایجاد شود .

$$v = \begin{cases} DC+AC \cdot \sin(2\pi \frac{N2}{N1} n) & |n \leq N2 \\ DC+AC \cdot \sin(2\pi \frac{N1-N2}{N1} n) & |n > N2 \end{cases}$$

۷-۶ سینوسی :

$$v = \begin{cases} DC+AC & |n \leq N2 \\ DC+AC & |n > N2 \end{cases}$$

۷-۷ مربعی :

$$v = \begin{cases} DC+AC \cdot n & |n \leq N2 \\ DC+AC \cdot (1-n) & |n > N2 \end{cases}$$

۷-۸ مثلثی :

$$v = \begin{cases} DC+AC & |n=0 \\ DC-AC & |n \neq 0 \end{cases}$$

۷-۹ پالسی :

$$v = \begin{cases} DC+AC \cdot n & |n \leq N2 \\ DC-AC \cdot n & |n > N2 \end{cases}$$

۷-۱۰ دندان اره ای :

متغیر های برنامه

همانطور که در بخش قبل گفته شد ، برنامه بر اساس توابع ریاضی خواهد بود . هر تابع ریاضی نیز

شامل تعدادی متغیر است . در دنیای برنامه نویسی به طور کلی دو نوع متغیر وجود دارد :

۱. Global Variable : متغیر هایی که در همه ی قسمت های برنامه قابل فراخوانی و تغییر

است و به اصطلاح همه ی زیر برنامه ها آن را می شناسد

۲. Local Variable : متغیر هایی که فقط در یک زیر برنامه شناخته می شود.

Local Variable مربوط به هر قسمت در فصل مختص آن توضیح داده خواهند شد. در اینجا

Global Variable های استفاده شده در برنامه معرفی می شوند

متغیر های غیر رشته ای			
نام	نوع	آدرس	توضیحات
N1	unsigned char	R5	Look Up Table Value (Frq)
N2	unsigned char	R4	Look Up Table Value (Frq)
n	unsigned char	160	Accumulator Step Counter (Frq)
V1	unsigned int	R7:R6	Accumulator Value (Frq)
V2	unsigned int	R9:R8	Accumulator Value (Frq)
v	unsigned int	161	Accumulator Value Counter (Frq)
AV	unsigned char	R11	PWM value (Amp)
AC	unsigned char	R13	Look Up Table Value (Amp)
DV	unsigned char	R10	PWM value (Ofs)
DC	unsigned char	R12	Look Up Table Value (Ofs)
Type	unsigned char	163	Parameter Selector (Keypad)
Wfm_cnt	unsigned char	182	Current Waveshape Mark (Keypad)
num	long int	164	Inserted Number (Keypad)
minus	bit	R2.0	Minus Number (Keypad)

متغیر های رشته ای			
توضیحات	آدرس	نوع	نام
Look up Table	200	unsigned char	wave [256]
Current Number Characters	178	unsigned char	num_st[6]
Current Waveshape Name	17E	unsigned char	Wfm_name_cnt[4]
Current Values	168	long int	cnt [4]
LCD	183	unsigned char	pnl_buff[32]

define Regesters	
kin	PINB
kout	PORTB
kreg	DDRB
DAC	PORTC
OUT	PORTC

keys marking	
Wfm	1
Frq	2
Amp	3
Ofs	4
Sym	5

waves marking	
Sin	1
Sqr	2
Trg	3
Pls	4
Rmp	5

کنترل فرکانس

بررسی پارامتر V و N و متغیرهای V_1 و V_2 و N_1 و N_2

با توجه توضیحاتی که در فصل ۲ ارائه شد، بنا بر استفاده از متغیر ۱۶ برای V ، نیازی به استفاده از متغیر R نمی باشد.

هرچند که تعریف Look Up Table در فضای RAM باعث ساده تر شدن روند برنامه نویسی و اجرا شده و نیز حجم ROM مورد نیاز برنامه را به طور قابل توجهی کاهش می دهد، اما حجم محدود RAM خود باعث ایجاد محدودیتهای جدیدی می شود. در DDS استاندارد، با توجه به حجم بالای ROM مربوط به Look Up Table (معمولا 2^{16})، تقریباً هر فرکانسی را می توان با دقت بالا ($\pm 2^{-16}$) از ضرب دو عدد N, V به دست آورد.

اما در این پروژه، عدم ثبات N از یک طرف و ظرفیت پایین Look Up Table (برابر 2^8) از طرف دیگر، باعث از دست رفتن بسیاری از فرکانس ها می شود.

یک روش ساده برای بازگرداندن مقادیر، استفاده از سیستم زمانبندی دوگانه است. برای درک بهتر قضیه، عدد T را طوری در نظر بگیرید که با هیچ N و V صحیحی نتوان آن را ایجاد کرد (مثلاً یک عدد اول) در این حالت می توان گفت:

$$\frac{F_x}{N \cdot V} < F < \frac{F_x}{(N + 1) \cdot V}$$

معادله ی ۶-۷

در این صورت می توان F را به روش زیر ایجاد کرد:

$$F = \frac{F_x}{N \cdot V_1 + V_2}$$

معادله ی ۷-۷

که در آن همواره:

$$V_2 = \frac{F_x}{F} - N \cdot V_1$$

معادله ی ۷-۸

به عبارت دیگر ، بزرگترین عدد ممکن برای N و V_1 که فرکانس حاصله ی آن کوچکتر از F باشد ، برای آنها انتخاب شده و باقیمانده آن توسط V_2 ایجاد می شود . البته در نظر داشته باشید که برای حفظ تقارن شکل موج ، V_2 باید در دو پله اعمال شود ، یکی در شیب مثبت و دیگری در شیب منفی . مقدار V در هر کدام از این پله ها نصف V_2 است .

برنامه ی ما باید بتواند مقادیر V_1 و V_2 و N را بر حسب حساب فرکانس به محاسبه کند. با مرتب کردن معادله ی ۷-۸ بر حسب فرکانس مورد نظر داریم:

$$N \cdot V_1 + 2V_2 = \frac{F_x}{F}$$

معادله ی ۷-۹

در اینجا نسبت $\frac{F_x}{F}$ برابر تعداد ماشین سیکل هایی است که یک سیکل خروجی را تشکیل می دهند ، بنابراین :

$$mc = N \cdot V_1 + V_2$$

معادله ی ۷-۱۰

بدیهی است که مقادیر مختلفی را می توان برای V_1 و V_2 و N انتخاب کرد ولی همواره بهترین گزینه ، انتخاب بزرگترین عدد ممکن برای N است که باعث ایجاد خروجی با کمترین THD می شود این انتخاب بدین ترتیب است که در ابتدا N در بیشترین عدد قابل اعمال ($N=254$) قرار می گیرد . سپس مقدار V_1 در داخل یک حلقه محاسبه می شود . اگر این مقدار خارج از رنج خود باشد عدد ۴ از N کم شده و برنامه به ابتدای حلقه باز می گردد . این روند آنقدر تکرار می شود تا V_1 در رنج خود ($0x1F \leq V_1 \leq 0xFFFF$) قرار گیرد . البته با

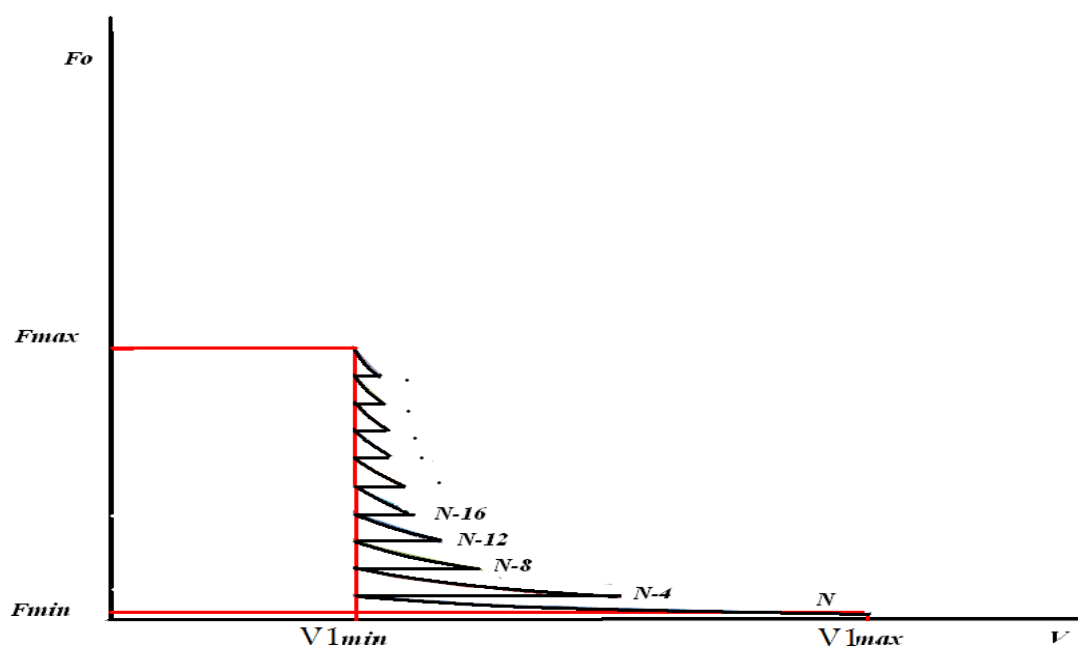
توجه به رنج کاری مدار ، مقدار V_1 هرگز به حد بالایی خود نمی رسد ($V_1 \leq \frac{Fx}{N_{\max} \cdot F_{\min}}$).

بنابر این نیازی به بررسی محدوده ی بالایی آن نیست. V_2 نیز طبق معادله ی ۷-۸ محاسبه می گردد . البته اگر مقدار آن از حداقل ممکن کمتر باشد ، V_1 یک واحد کاهش یافته و V_2 (و نیز V_1 و N در صورتی که از رنج خود خارج شده باشند) دوباره محاسبه می شود . این روند انقدر ادامه پیدا می کند تا V_1 ، V_2 و N ، هر سه در مقادیر مناسب خود قرار گیرند . البته در این قسمت محدودیت N ($6 \leq N \leq 256$) در نظر گرفته نشده است ، بنابر این

$$F_{\max} = \frac{Fx}{N_{\min} \cdot V_{\min}}$$

مقدار F نباید از F_{\max} بیشتر باشد .

نکته ی جالب توجه اینست که در این روش تعیین مقادیر ، تغییرات N به ازای فرکانس های نزدیک حداقل و تغییرات V_1 حداکثر است . شکل 1-7 محدوده ی تغییرات این متغیر ها را نشان می دهد .



شکل 1-7

همانطور که شکل نیز نشان می دهد ، متغیر V_1 معمولا در مقادیر پایین قرار دارد ، زیرا N در مقادیر بالا قرار گرفته است . چون متغیر V_2 صرفا جهت رفع کمبود V_1 است ، تغییرات آن نامرتب می باشد .

نکته ی آخر ودر مورد متغیر N_2 می باشد . قبلا نیز گفتیم که V_2 باید در دو ناحیه از شکل موج اعمال شود و برای حفظ تقارن ، فواصل اعمال آن باید مرتب باشد . از طرفی محاسبه ی این فواصل وقت گیر بوده ودر صورتی که در تایمر (یا حلقه ی اصلی) قرار گیرد باعث افزایش V_0 و در نتیجه کاهش حداکثر فرکانس خروجی می شود . بنابراین نقاط اعمال V_2 از قبل محاسبه شده ودر تایمر تحت عنوان مورد N_1 و N_2 استفاده قرار می گیرد .

زیر برنامه ی Frequency

همه ی آنچه که در بالا ذکر شد ، در برنامه ی زیر خلاصه می شود :

```
void edit_freq ( float F )
{
    float MCt ;
    unsigned int Nt = 258 ;
    V1 = 0 ;
    V2 = 0 ;
    MCt = 16000000 / F ;
    #asm ( "C : " )
    while ( V1 < 64 )
    {
        Nt -= 4 ;
        V1 = MCt / Nt ;
    }
    V2 = MCt - Nt * V1 ; // = MCt % Nt ;
    V2 /= 2 ;
    if ( V2 & V2 < 64 )
    {
        V1 -- ;
        #asm ( " jmp C " ) ;
    }
    N1 = Nt ;
}
```

Accumulator

نقش Accumulator در یک استاندارد ایجاد یک افزایش پیوسته و متناسب با فرکانس، و اعمال آن به Look Up Table است. Over Flow همواره در عدد معینی صورت گرفته و طول زمانی هر پله همواره ثابت است اما در این پروژه و عملکرد Accumulator تا حدودی متفاوت است. بدین ترتیب که افزایش، همواره فقط یک واحد است. عدد سرریز بسته به فرکانس متغیر است و طول زمانی پله ها ثابت نیست.

وقتی زیر برنامه ی Accumulator فراخوانده شد، بعد از قرار دادن مقادیر ورودی ها، باید اولین عدد Look Up Table را در خروجی قرار دهد، شمارنده ی پله را یک واحد افزایش دهد، اگر شمارنده ی پله برابر شد N1 آن را صفر کند و به تعداد V2 پله صبر کند (یا کار دیگری انجام دهد) ، اگر شمارنده ی پله برابر شد آن را به تعداد N2 پله صبر کند (یا کار دیگری انجام دهد) ، برای تمام مقادیر غیر از N1 و N2 به تعداد V1 پله صبر کند. ورودی Keypad را چک کند و در صورت وجود تغییر در آن از برنامه خارج شود و در غیر این صورت به ابتدای برنامه باز گردد

نکات مهم :

۱. هرچه طول برنامه ی Accumulator کوتاهتر باشد، V_0 کاهش و در نتیجه حداکثر فرکانس خروجی افزایش خواهد یافت.
۲. زبان Assembly به علت ایجاد کد های کوچکتر بر سایر زبان ها ارجح تر است
۳. با توجه به اینکه روال اجرای وقفه خود نیاز به چند mc برای فراخوانی دارد، بهتر است از وقفه ی تایمر برای Accumulator استفاده نشود
۴. در صورت استفاده از حلقه ی اجرایی دائم برای Accumulator باید همه ی وقفه ها غیر فعال شوند تا باعث به هم ریختن فرکانس و شکل موج نشوند.

زیر برنامه ی Accumulator

تمام آنچه ذکر شد به زبان برنامه نویسی C زیر به شکل زیر است :

```
kreg = 0x1F ;
kout = 0x1F ;
while ( ! kin.5 )
{
DAC = wave [ n ] ;
n ++ ;
v = V1 ;
if ( n == N1 )
{
n = 0 ;
v = V1 ;
}
if ( n == N2 )
v = V2 ;

while ( v )
v -- ;
}
```

وبه زبان Assembly :

(البته بنابر لزوم ایجاد PWM که در زیر برنامه ی دامنه توضیح داده خواهد شد در زیر برنامه ی

Accumulator کمی تغییرات ایجاد شده است)

```

void accumulator ( void )
{
#asm
    LDI R30 , 0x1F
    OUT 0x17 , R30
    OUT 0x18 , R30

    LDI R30 , 0x3
    OUT 0x16 , R30
    MOVW R24 , R28
    CLR R30
    LDI R31 , 2

Began :
    SBIC 0x16 , 5      ; while (! kin.5)
    RJMP LoopEnd
    LD  R0,Z          ; DAC =wave [ n ]
    OUT 0x15,R0      ;
    INC R30          ;n++
    MOVW R28 , R6    ; v = V1
    CP R30 , R5      ;if(n == N1)
    BRNE Loop1
    CLR R30          ;n=0
    MOVW R28 , R8    ;v = V2

    CP R30 , R4      ;if(n == N2)
    BRNE Loop1
    MOVW R28 , R8    ;v = V2
Loop1 :
    SBIW R28 , 1

    CPI R29 , 0
    BRNE PWM1
    CBI 0X15 , 0
    CBI 0X15 , 1
    JMP Began
PWM1 :
    CP R29 , R11
    BRNE PWM2
    SBI 0X15 , 0
PWM2 :
    CP R29 , R10
    BRNE LOOP1
    SBI 0X15 , 1

LoopEnd :
    CLR R31
    CLR R30
    MOVW r28 , R24
    OUT 0x15,R30

#endasm

```

Symmetry

همانطور که قبلا نیز گفته شد Symmetry عددی بر حسب درصد است . بنابر این اولین گام خارج کردن آن از حالت درصدی است .

همچنین با داشتن یکی از مقادیر S ، N^+ یا N^- ، می توان سایر آنها را به دست آورد

. با توجه به اینکه محاسبه N^+ از S مسیر طولانی تری می طلبد و نیز تکرار این محاسبات

در جاهای مختلف مناسب نمی باشد ، و همچنین حجم کمتر N^+ نسبت به S و وجود

متغیر N_2 که با N^+ متناسب است ، تعیین مقادیر بر حسب این متغیر ارجح است .

در اینجا N^+ معادل N_2 در نظر گرفته شده است .

زیر برنامه ی کنترل Symmetry

```
void edit_sym ( long int S )
{
N2 = N1 * S / 100 ;
}
```

Amplitude

با توجه به توضیحاتی که در فصل ۳ و فصل ۶ ارایه شد، کنترل دامنه در ۲ مرحله صورت می پذیرد. مرحله ی نرم افزاری آن که با تغییر عدد A، مربوط به Look Up Table (که ما در اینجا آن را AC نامیده ایم) و مرحله ی کنترل به کمک سخت افزار و تغییر عدد PWM (در اینجا AV)، دامنه ی خروجی به طور کامل و با Resolution بسیار بالا (برابر 15^2) کنترل می شود. چون هر دو مقدار AC و AV دارای محدوده ی تغییرات وسیعی می باشند، انتخاب مقدار برای آنها، جهت ایجاد دامنه ی خواسته شده بسیار آسان خواهد بود. تنها محدودیت در مورد متغیر AC است که مثل نظیر فرکانسی آن در Look Up Table (یعنی همان N) هر چه بزرگتر باشد بهتر است. و هرگز نباید از ۳ کمتر شود بنابر این درست مثل حالت تعیین فرکانس بیشترین مقدار را برای AC انتخاب کرده و نسبت باقیمانده را توسط AV ایجاد می کنیم. نحوه ی این انتخاب در بخش فرکانسی مطرح شد و نیازی به تکرار دوباره ی آن نیست

زیر برنامه ی کنترل Amplitude

برنامه ی کنترل دامنه، به توجه به توضیحات فوق، به شرح زیر می باشد.

```
void edit_amp ( long int A )
{
    AC = A *0.0126 ;
    AC ++ ;

    if ( AC <= 10 )
        AC = 10 ;

    AV = ( A * AC ) / 1000000 ;
}
```


Offset

نحوه ی کنترل Offset دقیقا مثل کنترل دامنه می باشد ، با این تفاوت که اولاً Offset دارای مقادیر مثبت و منفی است و ثانيا در فرمول عدد ثابت (Vcc) وجود دارد . همچنین بر خلاف دامنه مقدار آن می تواند صفر شود .

زیر برنامه ی کنترل Offset

توضیحات ارائه شده در مورد کنترل Offset ما را به زیر برنامه ی زیر رهنمون می سازد

```
void edit_ofs ( long int D )
{
DC = D * 0.0127 ;
DC ++ ;

if ( minus )
DC = 127 + DC ;

else
DC = 127 - DC ;

}
```

ایجاد شکل موج ها

دلیل اینکه این مبحث تا اینجا به تعویق افتاد این است که با توجه به فرمول های ارائه شده در اول فصل ، تمام متغیر هایی که تا اینجا بررسی شدند ، در آن فرمول ها استفاده شده بودند و طبیعی است که بدون شناخت کامل آنها و تعیین روشی مناسب برای تعیین آنها ، این مبحث گنگ و نامفهوم خواهد بود . حال در اینجا به معرفی زیر برنامه های مربوط به زیر برنامه ی ایجاد شکل موج ها شکل موج ها می پردازیم این زیر برنامه ها در واقع کاری به جز قرار دادن مقادیر معادل پارامتر های ریاضی در فرمول و اجرای نرم افزاری آن انجام نمی دهد

زیر برنامه ی ایجاد شکل موج ها

برای شکل موج سینوسی :

```

void wave_sin (void)
{
    unsigned char Np ;
    float w ;
    unsigned char value ;

    N1 ++ ;
    Np = N2 / 2 + 1 ;
    w = 1.57 / Np ;

    for( n = Np ; n > 0 ; n -- )
    {
        value = AC * sin ( w * n ) ;

        wave [ n ] =
        wave [ N1 - n ] = DC - value ;
    }

    Np = ( N1 - N2 ) / 2 ;
    w = 1.57 / Np ;

    for( n = Np ; n < 2 * Np ; n++ )
    {
        value = AC * sin ( w * n ) ;
        wave[ n ] = DC + value ;
        wave[ N1 - n ] = DC - value ;
    }

    N1 -- ;
}

```

و برای شکل موج مربعی:

```
void wave_sqr (void)
{
    unsigned char Np ;

    Np = N2 / 2 + 1 ;

    for( n = 1 ; n < Np ; n++)
        wave[ n ] = DC + AC ;

    for ( n = N1 ; n > Np ; n-- )
        wave[ n ] = DC - AC ;
}
```

برای شکل موج مثلثی:

```
void wave_trg (void)
{
    unsigned char Np ;
    float w ;

    N1 ++ ;
    Np = N2 / 2 + 1 ;
    w = 1 / Np ;

    for( n = Np ; n > 0 ; n++)
    {
        wave[ n ] = DC + AC * w * n ;
        wave[ N1 - n ] = DC - AC * w * n ;
    }
    for ( n = Np ; n < 2 * Np ; n-- )
    {
        wave[ n ] = DC + AC * w * n ;
        wave[ N1 - n ] = DC - AC * w * n ;
    }
    N1 -- ;
}
```

برای شکل موج پالسی :

```
void wave_pls ( void )
{
wave[ 0 ] = DC + AC ;
for( n = 1 ; n <= N1 ; n++ )
    wave[ n ] = DC - AC ;
}
```

برای شکل موج دندان اره ای :

```
void wave_rmp (void)
{
    float w ;

    N1 ++ ;
    w = 1 / N1 ;

    for(n = 0 ; n <= N1 ; n++ )
        wave[ n ] = AC * n ;

    N1 -- ;
}
```

زیر برنامه ی تعیین شکل موج

در این برنامه با توجه به شکل موج خواسته شده ، زیر برنامه ی ایجاد آن فراخوانی و اجرا می شود

```
void edit_wfm ( unsigned char W )
{
    switch ( W )
    {
        case 1 :
            wave_sin() ;
            break ;

        case 2 :
            wave_sqr() ;
            break ;

        case 3 :
            wave_trg() ;
            break ;

        case 4 :
            wave_rmp() ;
            break ;

        case 5 :
            wave_pls() ;
            break ;
    }
    Wfm_cnt = W ;
}
```

اصلاح Look Up Table

ضرورت وجود $V2$ در ابتدای فصل مورد بررسی قرار گرفت . $V2$ فقط در مقدار فرکانس خروجی اثر می گذاشت و تاثیری بر Look Up Table نداشت . با توجه به اینکه وارد شدن این متغیر باعث افزایش تعداد پله ها به مقدار ۲ واحد می شود ، در صورت عدم تطبیق Look Up Table با این افزایش شکل موج خروجی به هم خواهد ریخت . وارد کردن این متغیر در فرمول شکل موج ها نیز بیشتر باعث بغرنج شدن مسئله شود .

یک راه حل ساده برای این موضوع Look Up Table اصلاح است . بدین ترتیب که در صورت وجود $V2$ دو پله به Look Up Table اضافه شود . یکی از این پله ها باید در شیب مثبت و دیگری در شیب منفی باشد تا تاتقارن به هم نخورد . با توجه به دامنه ی متغیر شکل موج در Look Up Table بهترین نقطه برای اعمال این دو پله ، نقطه های گذر از صفر است .

با توجه به اینکه پله ی شماره ی ۰ در هیچ کدام از شکل موج ها استفاده نشده ، برای ساده کردن برنامه ی Accumulator و استفاده ی هرچه بیشتر از رجیستر ها ، این برنامه هم ی مقادیر را (اگر $V2$ موجود نباشد) یک پله به عقب انتقال می دهد و اگر موجود باشد پله ی شماره ی صفر و

شماره ی $N2$ را برابر مقدار کرده و $N1$ را یک واحد افزایش می دهد

```
void edit_LookUpTable ( void )
{
    if ( V2 )
    {

        for ( n = N1 ; n > N2 ; n-- )
            wave [ n + 1 ] = wave [ n ] ;

        wave [ 0 ] = DC ;
        wave [ N1 / 2 + 1 ] = DC ;

        N1 ++ ;
    }

    else
    {
        for ( n = 0 ; n < N1 ; n++ )
            wave [ n ] = wave [ n+ 1 ] ;

        N1 -- ;
        V2 = V1 ;
    }

    V1 -= 25 ;
    V1 /=3 ;
}
```


زیر برنامه های مربوط به ورودی ، خروجی و زیر برنامه های اصلی

با توجه به اینکه ورودی پروژه Keypad بوده و طرح های متفاوتی می توان برای آن ارائه داد ، نرم افزار مربوط به آن نیز متفاوت خواهد بود . Keypad استفاده شده در این پروژه دو ردیف پنج تایی از سویچ های 5mm است که ردیف اول برای تعیین عملیات و ردیف دوم برای تغییر مقادیر استفاده می شود (شکل ۸-۶)

زیر برنامه های مربوط به خروجی

تمام زیر برنامه هایی که مربوط به می شوند به عنوان زیر برنامه ی خروجی مطرح اند .

زیر برنامه های اصلی

زیر برنامه های اصلی جهت ایجاد حالت پیش فرض و اجرای کل زیر برنامه هایی است که تا اینجا معرفی شده اند .

چون این قسمت ها جزو پیکره ی اصلی طرح نبوده و به هر شکلی قابل برنامه نویسی و اجرا هستند ، از توضیحات مربوط به آن صرف نظر و فقط به ارائه ی زیر برنامه های مربوط به آن بسنده می کنیم .