

## فصل چهارم

### مدارهای مرتبه اول

در دوفصل پیش سه نوع اساسی اجزاء مدار را مفصلاً بررسی کردیم و بعضی مدارهای ساده را تجزیه و تحلیل نمودیم. اتصال سری و موازی اجزاء مداری را که از یک نوع عنصر تشکیل شده باشد در نظر گرفته با آوردن مثالهایی نشان دادیم که چگونه یک قطبی‌های معادل را بدست آورده جواب آنها را پیدا میکنیم. در این مثالها ما هم روشهای تحلیلی و هم روشهای ترمیمی بکار بردیم. در هر یک از این روشها و حتی در مدارهاییکه تنها از یک نوع عنصر تشکیل می‌یابند، هرچه این مدارها پیچیده باشند، تنها عملیات جبری مورد نیاز بوده معادلات دیفرانسیل دخالت نمی‌یابند.

ما در این فصل مدارهایی را که از بیش از یک نوع عنصر تشکیل می‌یابند تجزیه و تحلیل کرده و در نتیجه از عمل‌هایی مانند مشتق‌گیری و/یا انتگرال‌گیری استفاده خواهیم کرد. چون بحث ما تنها به مدارهایی که با معادله‌های دیفرانسیل مرتبه اول توصیف میشوند محدود میباشد آنها را «مدارهای مرتبه اول»<sup>(۱)</sup> خواهیم خواند. نخست مداری را که شامل یک مقاومت و یک خازن خطی تغییرناپذیر با زمان می‌باشد تجزیه و تحلیل نموده و این مثال ساده را در همه این فصل برای یافتن نتایج اساسی مربوط به مدارها و سیستم‌های خطی که تغییرناپذیر با زمان می‌باشند بکار خواهیم برد. نخست مفهومی پاسخ ورودی صفر<sup>(۲)</sup>، پاسخ حالت صفر<sup>(۳)</sup> و پاسخ کامل را همراه با یادآوری مختصر حل معادله‌های دیفرانسیل مطالعه میکنیم و سپس توابع پله و ضربه را مطالعه کرده و نشان خواهیم داد که چگونه پاسخ‌های پله و ضربه بدست می‌آیند. در فصلهای بعد، مدارهای از مرتبه بالاتر یعنی مدارهایی که با معادله‌های دیفرانسیل مرتبه بالاتر توصیف میشوند را مطالعه خواهیم کرد. مدارهای مرتبه اول ساده غیرخطی یا مدارهایی که با زمان تغییرپذیرند در پایان این فصل بطور مختصر مطالعه خواهند شد. منظور اساسی ما آنستکه روشهای ساده و در عین حال سودمندی که در حل مدارهای با عنصرهای غیرخطی و یا

---

۱ — First order circuits

۲ — Zero input response

۳ — Zero state response

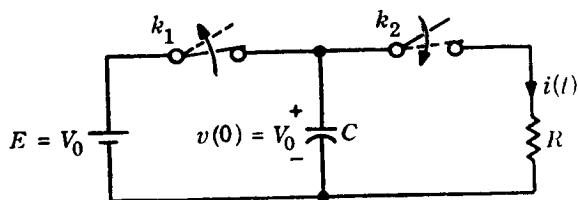
تغییرپذیر با زمان بکار می‌آیند را بیان نموده در نتیجه تفاوت بین این مدارها را با مدارهایی که شامل عنصرهای خطی و تغییرناپذیر با زمان هستند آشکار سازیم.

در آنچه پس از این خواهیم گفت، برای ساده کردن برخی توصیفها، اصطلاحات زیر را بکار می‌بریم: یک مدار فشرده را **خطی** گویند هرگاه هر یک از اجزاء آن یک عنصر خطی یا یک منبع نایسته باشد. بهمین‌سان گویند یک مدار فشرده **تغییرناپذیر با زمان** است هرگاه هر یک از اجزای آن یک عنصر تغییرناپذیر با زمان یا یک منبع نایسته باشد بدینسان اجزاء یک «مدار خطی تغییرناپذیر با زمان»، عناصر خطی تغییرناپذیر با زمان یا منابع نایسته هستند. بطریقی مشابه، مداری را که حاوی یک یا چند عنصر غیرخطی غیر از منابع نایسته باشد **مدار غیرخطی**، و مداری را که حاوی یک یا چند عنصر تغییرپذیر با زمان غیر از منابع نایسته باشد **مدار تغییرپذیر با زمان** گویند. دلیل اینکه چرا منابع نایسته بطور جدا در نظر گرفته میشوند بعد روشن خواهد شد.

## ۱- مدار خطی تغییرناپذیر با زمان مرتبه اول، پاسخ ورودی صفر

### ۱-۱- مدار RC (مقاومت و خازن)

در مدار شکل (۱-۱) خازن خطی تغییرناپذیر با زمان با ظرفیت  $C$  بوسیله یک منبع ولتاژ ثابت به پتانسیل  $V_0$  بار شده است. در لحظه  $t=0$  بطور همزمان کلید  $k_1$  باز و کلید  $k_2$  بسته میشود، پس در این لحظه، خازن بار شده از منبع قطع شده و به مقاومت خطی تغییرناپذیر با زمان  $R$  متصل میشود. اکنون آنچه را که روی میدهد بطور فیزیکی توصیف میکنیم. بعلت باری که در خازن ذخیره شده است  $(Q_0 = CV_0)$  جریانی در جهت



شکل ۱-۱- یک خازن بار شده به یک مقاومت متصل شده است

(در لحظه  $t=0$ ،  $k_1$  باز و  $k_2$  بسته میشود)

قراردادی تصریح شده  $i(t)$ ، مطابق شکل (۱-۱) برقرار می‌گردد. بار ذخیره شده در خازن بتدریج کاهش یافته بالاخره به صفر میرسد و جریان  $i(t)$  نیز کاهش یافته بهمین ترتیب به صفر میرسد. در این عمل انرژی الکتریکی که در خازن ذخیره شده است بصورت حرارت در مقاومت تلف خواهد شد.

اکنون آنچه را که دربارهٔ نظریه مدار میدانیم برای تجزیه و تحلیل این مسأله بکار ببریم. توجه خود را به حالت  $t \geq 0$  محدود کرده مدار  $RC$  را بار دیگر بصورت شکل (۱-۲) رسم می‌کنیم. چنانکه می‌بینیم جهت‌های قراردادی برای ولتاژ و جریان شاخه‌ها بخوبی مشخص شده‌اند.  $V_0$  همراه با علامتهای  $+$  و  $-$  کنار خازن مقدار ولتاژ پهنه (۱) ولتاژ اولیه خازن را معین می‌کنند. از قانونهای کیرشف و تپولوژی مدار (اتصال موازی  $C$  و  $R$ ) این معادله‌ها بدست می‌آیند:

$$(۱-۱) \quad \text{KVL : } v_C(t) = v_R(t) \quad t \geq 0$$

$$(۱-۲) \quad \text{KCL : } i_C(t) + i_R(t) = 0 \quad t \geq 0$$

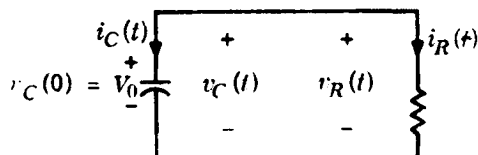
دو معادلهٔ شاخه برای دو عنصر مدار چنین می‌باشند:

$$(۱-۳) \quad \text{مقاومت : } v_R = R i_R$$

$$(۱-۴) \quad \text{خازن : } i_C = C \frac{dv_C}{dt} \quad \text{و} \quad v_C(0) = V_0$$

معادلهٔ (۱-۴) بصورت هم‌ارز زیر نوشته میشود:

$$(۱-۴) \quad v_C(t) = V_0 + \frac{1}{C} \int_0^t i_C(t') dt'$$



شکل ۱-۲ - یک مدار  $RC$ ،  $v_C(0) = V_0$

باید متوجه بود که در معادله (۴ - ۱ الف) شرط اولیه ولتاژ خازن باید همراه با :

$$i_C = C \frac{dv_C}{dt}$$

نوشته شود وگرنه حالت خازن کاملاً مشخص نخواهد بود. این نکته از معادلهٔ دیگر شاخه که بصورت (۴ - ۱ ب) نوشته شده است آشکار می‌باشد.

در مداری که در بالا دیدیم، چهار معادله و چهار مجهول داریم که مجهولها دو ولتاژ شاخه  $v_C$  و  $v_R$  و دوجریان شاخه  $i_C$  و  $i_R$  می‌باشند. پس توصیف مدار از لحاظ ریاضی کامل است و میتوان معادله‌ها را نسبت به هریک از متغیرها یا همهٔ آنها حل کرد. فرض کنیم میخواهیم ولتاژ دوسرخازن را تعیین کنیم. با ترکیب معادله‌های (۱ - ۱) تا (۴ - ۱ الف) برای  $t \geq 0$  خواهیم داشت :

$$C \frac{dv_C}{dt} = i_C = -i_R = -\frac{v_R}{R} = -\frac{v_C}{R} \quad \text{و} \quad v_C(0) = V_0$$

و یا :

$$(1-5) \quad C \frac{dv_C}{dt} + \frac{v_C}{R} = 0 \quad t \geq 0 \quad \text{و} \quad v_C(0) = V_0$$

این یک معادلهٔ دیفرانسیل خطی همگن با ضرایب ثابت است که جواب آن بصورت نمایی<sup>(۱)</sup> زیر می‌باشد :

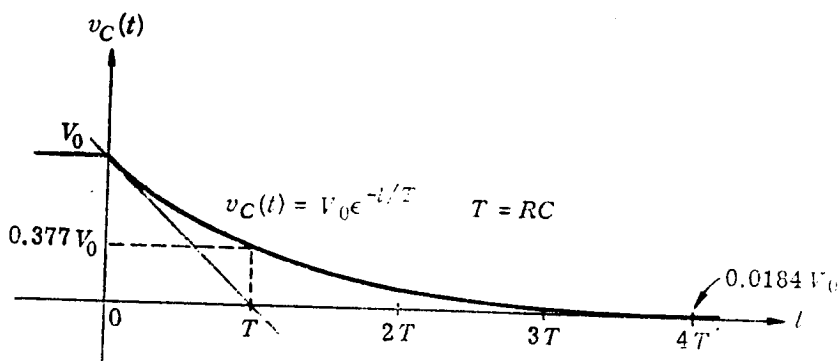
$$(1-6) \quad v_C(t) = K e^{s_0 t}$$

که در آن :

$$(1-7) \quad s_0 = -\frac{1}{RC}$$

میتوان درستی این جواب را با جایگزینی عبارتهای (۱-۶) و (۱-۷) در معادله دیفرانسیل (۱-۵) تحقیق کرد. در معادله (۱-۶)،  $K$  ثابتی است که با شرایط اولیه معین میشود. اگر در معادله (۱-۶)،  $t=0$  قرار دهیم خواهیم داشت :

$$v_C(0) = K = V_0$$



شکل ۱-۳- تخلیه خازن شکل (۱-۲) با یک منحنی نمایی داده شده است.

پس جواب مسأله چنین میباشد :

$$(۱-۸) \quad v_C(t) = V_0 e^{-\left(\frac{1}{RC}\right)t} \quad t \geq 0$$

باید باین نکته مهم توجه نمود که در معادله (۱-۸) ،  $v_C(t)$  برای  $t \geq 0$  معین شده است زیرا بموجب مشخصات فیزیکی اولیه برای  $t < 0$  ولتاژ دوسرخازن مقدار یست ثابت، در صورتیکه از معادله (۱-۸) ، بدون در نظر گرفتن  $t \geq 0$  ، حتی برای مقادیر منفی  $t$  یک عبارت نمایی بدست می آید . در شکل (۱-۳) ولتاژ  $v_C$  بصورت یک تابع زمان رسم شده است. روشن است هرگاه  $v_C$  معلوم باشد میتوان سه متغیر دیگر شاخه را باسانی بدست آورد . از معادله (۱-۴) (الف) داریم :

$$(۱-۹) \quad i_C(t) = C \frac{dv_C}{dt} = -\frac{V_0}{R} e^{-\left(\frac{1}{RC}\right)t} \quad t \geq 0$$

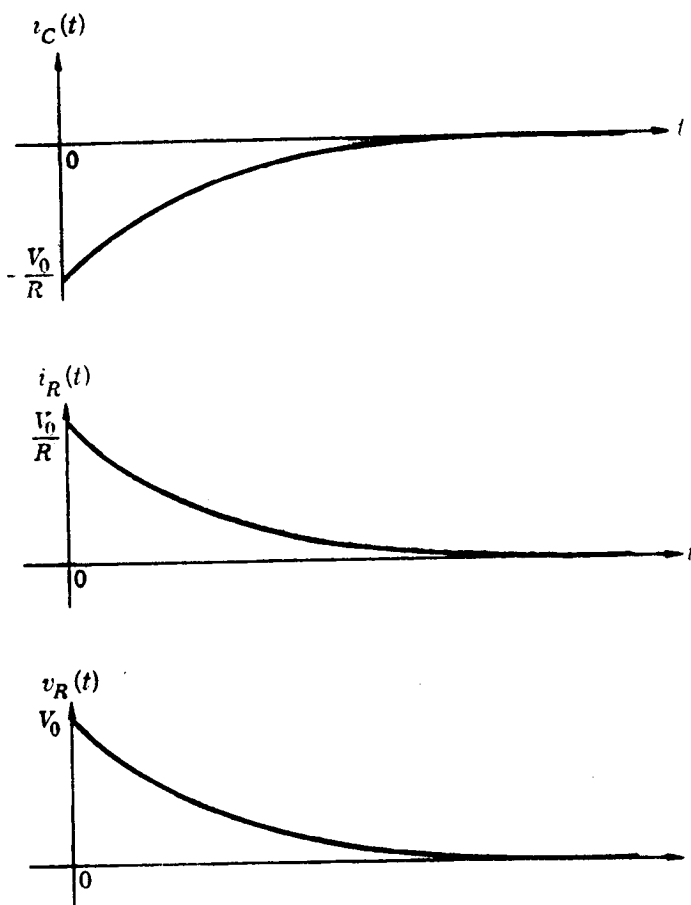
از معادله (۱-۲) داریم :

$$(۱-۱۰) \quad i_R(t) = -i_C(t) = \frac{V_0}{R} e^{-\left(\frac{1}{RC}\right)t} \quad t \geq 0$$

از معادله (۱-۳) داریم :

$$(۱-۱۱) \quad v_R(t) = v_C(t) = V_0 e^{-\left(\frac{1}{RC}\right)t} \quad t \geq 0$$

این منحنی‌ها در شکل (۱-۴) رسم شده‌اند .



شکل ۱-۴- متغیرهای شبکه  $i_C$ ،  $i_R$  و  $v_R$  که برای  $t \geq 0$  نسبت به زمان رسم شده‌اند .

تمرین - ثابت کنید خط راست شکل (۳ - ۱) که در  $t=0^+$  بر منحنی  $v_C(t)$  مماس است محور زمان را در نقطه‌ای بطول  $T=RC$  قطع میکند .

اکنون شکل موج  $v_C(0)$  را با دقت بیشتری بررسی میکنیم . همچنانکه در شکل (۳ - ۱) نشان داده شده است، گوئیم ولتاژ دوسرخازن بطور نمایی با زمان کاهش می یابد . چون منحنی های نمایی و مدارهای  $RC$  ساده در کارهای روزانه مهندسان برق بسیار دیده میشوند دانستن خواص آنها بطور دقیق بسیار اهمیت دارد . یک منحنی نمایی را می توان با دو عدد مشخص کرد . یکی عرض منحنی در زمان مشخص ، مثلاً  $t=0$  ، و دیگری ثابت زمانی<sup>(۱)</sup>  $T$  که با رابطه :

$$f(t) = f(0) e^{-\frac{t}{T}}$$

تعریف میشود . در منحنی شکل (۳-۱) ،  $f(0)=V_0$  و  $T=RC$  است . شایسته است برخی خواص ساده منحنی نمایی را یادداشت . با فرض  $V_0=1$  یعنی  $v_C(0)=1$  می بینیم که برای  $t=T$  داریم :

$$v_C(T) = e^{-1} \approx 0.367$$

و برای  $t=4T$  داریم :

$$v_C(4T) = e^{-4} \approx 0.0183$$

پس در زمانی برابر با ثابت زمانی، منحنی نمایی تقریباً به ۳۸ درصد و در زمانی برابر با چهار برابر ثابت زمانی منحنی نمایی تقریباً به دو درصد مقدار اولیه خود میرسد .  
تبصره - در معادله های (۶ - ۱) و (۷ - ۱) بعد<sup>(۲)</sup> جمله :

$$s_0 = -\frac{1}{T} = -\frac{1}{RC}$$

معکوس زمان یعنی فرکانس بوده و بر حسب رادیان بر ثانیه اندازه گیری میشود و آنرا «فرکانس طبیعی<sup>(۳)</sup> مدار می خوانند . چنانکه در فصلهای بعد خواهیم دید مفهوم «فرکانس طبیعی»

۱ - Time constant

۲ - Dimension

۳ - Natural frequency

در مدارهای خطی تغییرناپذیر بازمان اهمیت بسیار دارد .

تمرین - میدانیم که واحد ظرفیت فاراد و واحد مقاومت اهم است . نشان دهید که واحد  $T = RC$  ، ثانیه است .

در تجزیه و تحلیل مدار ، ما تقریباً همواره به رفتار یک متغیر خاص شبکه که پاسخ ( و گاه خروجی <sup>(۱)</sup> ) نامیده میشود توجه داریم . چنانکه میدانیم متغیرهای شبکه ولتاژ شاخه یا جریان شاخه و یا یک ترکیب خطی ولتاژهای شاخه‌ها و جریانهای شاخه‌ها است . همچنین ممکن است متغیر یک شبکه بار یک خازن یا شار یک سلف نیز باشد . در مثال بالا ، هریک از منحنی‌های شکل‌های (۱-۳) و (۱-۴) را میتوان پاسخ شبکه دانست . پاسخهای شبکه عموماً معلول منابع ناپسته‌ای که آنها را بعنوان ورودی <sup>(۲)</sup> در نظر میگیریم ، یا شرطهای اولیه ، و یا هر دو میباشدند . در مثال بالا ورودی موجود نیست و پاسخ تنها در اثر ولتاژ اولیه خازن بدست آمده است . بدین سبب این پاسخ را پاسخ ورودی صفر می‌نامند . در حالت کلی پاسخ ورودی صفر به پاسخ شبکه‌ای اطلاق میشود که هیچگونه ورودی نداشته باشد . پاسخ ورودی صفر به شرایط اولیه و مشخصات مدار بستگی دارد . پاسخ ورودی صفر یک مدار ساده  $RC$  یک منحنی نمایی است که با فرکانس طبیعی :

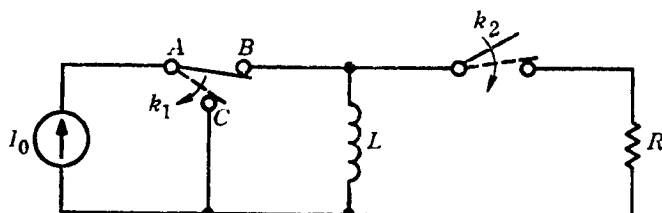
$$s_0 = -\frac{1}{RC}$$

و ولتاژ اولیه  $V_0$  کاملاً مشخص میشود .

## ۱-۲- مدار $RL$ (مقاومت - سلف)

نوع دیگر مدار مرتبه اول مدار  $RL$  است که ما پاسخ ورودی صفر آن را بررسی خواهیم کرد . چنانکه در شکل (۱-۵) دیده میشود ، برای  $t < 0$  کلید  $k_1$  در نقطه  $B$  واقع شده است و کلید  $k_2$  باز است و در سلف خطی تغییرناپذیر با زمان با اندوکتانس  $L$  جریان ثابت  $I_0$  برقرار میباشد . در لحظه  $t = 0$  کلید  $k_1$  را به نقطه  $C$  چرخانده  $k_2$  را می‌بندیم . پس برای  $t \geq 0$  سلفی که جریان اولیه آن  $I_0$  میباشد به مقاومت خطی





شکل ۱-۵- برای  $t < 0$  کلید  $k_1$  نقطه  $A$  را به نقطه  $B$  وصل نموده و کلید  $k_2$  باز است. پس برای  $t < 0$  جریان  $I_0$  از داخل سلف  $L$  میگذرد. در لحظه  $t = 0$  کلید  $k_1$  را به نقطه  $C$  چرخانیده و کلید  $k_2$  را می‌بندیم در اینصورت منبع جریان با خود اتصال کوتاه شده و جریان سلف باید از مقاومت  $R$  بگذرد.

تغییرناپذیر بازمان  $R$  متصل میشود. انرژی ذخیره شده در میدان مغناطیسی که در نتیجه جریان  $I_0$  در سلف بوجود آمده بتدریج کاهش یافته بصورت حرارت در مقاومت تلف میشود. جریان در حلقه  $RL$  بطور یکنواخت کاهش یافته بالاخره بسوی صفر می‌گراید.

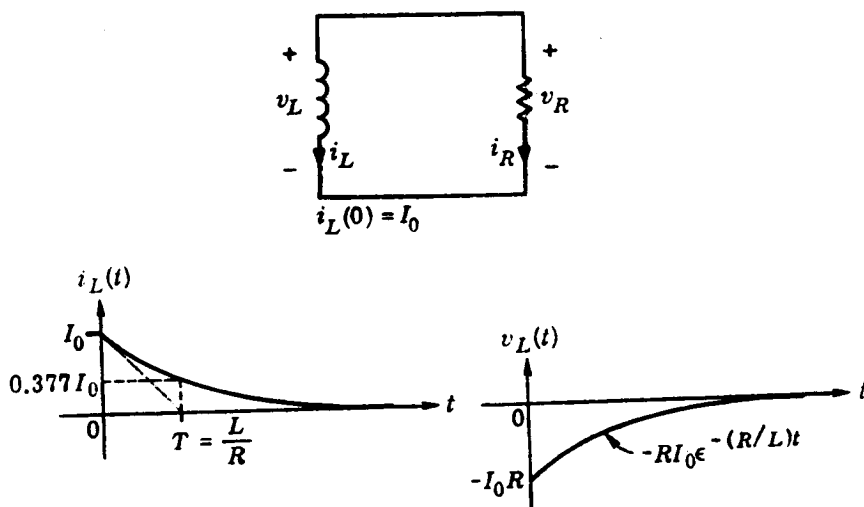
میتوان این مدار را بطریق مشابه بانوشتن قوانین کیرشف و معادله‌های شاخه‌ها تجزیه و تحلیل نمود و بدین منظور برای  $t \geq 0$  بار دیگر مدار را مطابق شکل (۱-۶) رسم می‌کنیم. در این شکل جهت‌های قراردادی ولتاژ و جریان همه شاخه‌ها بخوبی نشان داده شده‌است. با استفاده از قانون جریان کیرشف خواهیم داشت  $i_R = -i_L$  و قانون ولتاژ کیرشف بیان میدارد که  $v_L - v_R = 0$  میباشد. با بکار بردن معادله‌های شاخه برای هر دو عنصر یعنی:

$$v_L = L \left( \frac{di_L}{dt} \right) \quad , \quad i_L(0) = I_0 \quad , \quad v_R = R i_R$$

معادله دیفرانسیل زیر برحسب جریان  $i_L$  بدست می‌آید:

$$(1-12) \quad L \frac{di_L}{dt} + R i_L = 0 \quad t \geq 0 \quad i_L(0) = I_0$$

که یک معادله دیفرانسیل خطی همگن از مرتبه اول با ضرایب ثابت، و درست بهمان



شکل ۱-۶-۱ یک مدار  $RL$  با  $i_L(0) = I_0$   
و شکل موجهای آن برای  $t \geq 0$

صورت معادله پیش یعنی (۱-۵)، میباشد. پس جواب آن هم، بجز طرز نمایش، بهمان صورت است:

$$i_L(t) = I_0 e^{-\left(\frac{R}{L}\right)t} \quad t \geq 0 \quad (1-13)$$

که در آن  $T = \frac{L}{R}$  ثابت زمانی و  $s_0 \triangleq -\frac{R}{L}$  فرکانس طبیعی است. نمایش هندسی جریان  $i_L$  و ولتاژ  $v_L$  در شکل (۱-۶) دیده میشوند.

### ۱-۳- پاسخ ورودی صفر بصورت تابعی از حالت اولیه

برای مدارهای  $RC$  و  $RL$  که در بالا در نظر گرفتیم، پاسخهای ورودی صفر بترتیب چنین میباشند:

$$v(t) = V_0 e^{-\frac{t}{RC}} \quad i(t) = I_0 e^{-\frac{R}{L}t} \quad t \geq 0 \quad (1-14)$$

شرایط اولیه بترتیب با  $V_0$  و  $I_0$  مشخص شده اند و مقادیر  $V_0$  و  $I_0$  بترتیب «حالت اولیه<sup>(۱)</sup>»

مدارهای  $RC$  و  $RL$  نام دارند. اگر ما نحوه وابستگی شکل موج پاسخ ورودی صفر را به حالت اولیه در نظر گیریم به نتیجه زیر میرسیم:

« برای مدارهای مرتبه اول خطی تغییرناپذیر با زمان، پاسخ ورودی صفر که بصورت شکل موج در نظر گرفته شده در فاصله  $0 \leq t < \infty$  تعریف می شود، یک تابع خطی حالت اولیه است. »

اکنون این بیان را با در نظر گرفتن یک مدار  $RC$  ثابت می کنیم. یعنی میخواهیم نشان دهیم که شکل موج  $v(t)$  در معادله (۱-۱۴) یک تابع خطی حالت اولیه  $V_0$  میباشد. بدین منظور لازم است شرطهای همگنی و جمع پذیری تابع تحقیق شوند. (بخش ۳-۲ ضمیمه الف دیده شود). خاصیت همگن بودن آشکار است زیرا اگر حالت اولیه در ثابت  $k$  ضرب شود از معادله (۱-۱۴) می بینیم که تمام شکل موج در ثابت  $k$  ضرب میشود. جمع پذیری هم بسادگی دیده می شود. پاسخ ورودی صفر متناظر با حالت اولیه  $V'_0$ ،

$$v'(t) = V'_0 e^{-\frac{t}{RC}} \quad t \geq 0$$

و پاسخ ورودی صفر متناظر با حالت اولیه دیگر  $V''_0$ ،

$$v''(t) = V''_0 e^{-\frac{t}{RC}} \quad t \geq 0$$

و پاسخ ورودی صفر متناظر با حالت اولیه  $V'_0 + V''_0$ ،

$$(V'_0 + V''_0) e^{-\frac{t}{RC}} \quad t \geq 0$$

میباشد. این شکل موج مجموع دو شکل موج پیش است. پس خاصیت جمع پذیری برقرار است و چون وابستگی پاسخ ورودی صفر به حالت اولیه واجد شرطهای لازم برای همگنی و جمع پذیری است این وابستگی یک تابع خطی میباشد.

تبصره - این خاصیت برای مدارهای غیر خطی برقرار نیست. برای نشان دادن این مطلب مدار  $RC$  شکل (۷-۱ الف) را در نظر میگیریم. در اینجا خازن خطی و تغییرناپذیر

با زمان باظرفیت یک فاراد و مقاومت غیرخطی با مشخصهٔ  $i_R = v_R^2$  می‌باشد. هردو عنصر دارای ولتاژ شاخهٔ  $v$  بوده و اگر جریان شاخه‌ها را برحسب  $v$  بیان کنیم از KCL معلوم می‌شود که

$$C \frac{dv}{dt} + i_R = \frac{dv}{dt} + v^2 = 0 \quad v(0) = V_0$$

پس :

$$\frac{dv}{v^2} = -dt$$

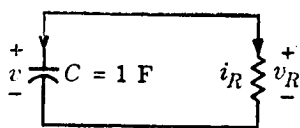
اگر درفاصلهٔ  $0$  و  $t$  انتگرال بگیریم، ولتاژ، مقدار اولیهٔ  $V_0$  و مقدار نهائی  $v(t)$  را بگیرد و خواهیم داشت :

$$-\frac{1}{v(t)} + \frac{1}{V_0} = -t$$

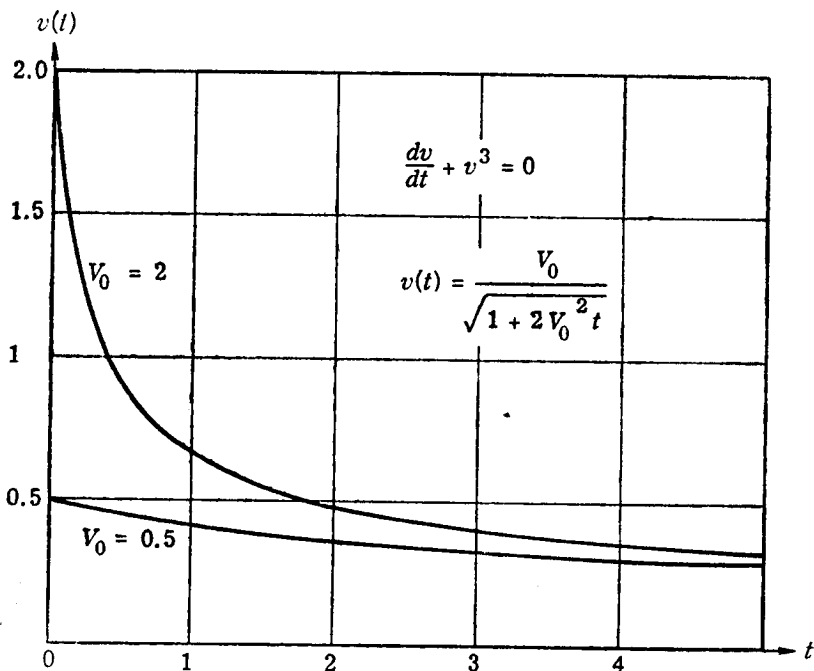
یا :

$$(۱-۱۰) \quad v(t) = \frac{V_0}{V_0 + t} \quad t \geq 0$$

این پاسخ ورودی صفر مدار غیرخطی  $RC$  است که در زمان  $t=0$  از حالت اولیهٔ  $V_0$  شروع می‌شود. نمایش هندسی شکل موجهای متناظر با  $V_0=0$  و  $V_0=2$  در شکل (۷-۱) دیده می‌شوند. مسلم است که نمیتوان منحنی بالا (برای  $V_0=2$ ) را با ضرب کردن عرضهای نقطه‌های منحنی پائین در  $t$  بدست آورد. روشن است پاسخ ورودی صفر تابع خطی حالت اولیه نیست. این نکته از لحاظ آزمایشگاهی بسیار مهم است. فرض کنیم در یک گزارش آزمایشگاهی تصویری از پاسخ ورودی صفر یک مدار مرتبه اول که در اسیلوسکوپ دیده می‌شود، را برای  $V_0=1$  داریم. اگر مدار خطی باشد، عرض نقطه‌های پاسخ ورودی صفر برای هر حالت اولیه دیگر، مثلاً  $V_0=k$ ، درست  $k$  برابر عرض نقطه‌های منحنی است که در دست داریم. در صورتیکه در حالت غیرخطی باید بار دیگر آزمایش کرد یا معادله دیفرانسیل متناظر را برای حالت اولیه  $V_0=k$  حل نمود.



(الف)



(ب)

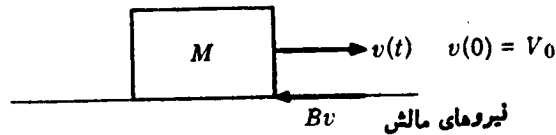
شکل ۷-۱- مدار غیرخطی  $RC$  و دو پاسخ ورودی صفر آن. خازن

خطی است و ظرفیت  $C=1$  فاراد دارد. مشخصه مقاومت

غیرخطی  $i_R = v_R^2$  میباشد.

#### ۴-۱- مثال مکانیکی

اکنون یک سیستم مکانیکی را که با آن آشنایی داریم در نظر میگیریم که رفتاری مشابه مدارهای خطی تغییرناپذیر با زمان  $RL$  و  $RC$  که در بالا دیدیم داشته باشد. در شکل (۸-۱) جسمی بجرم  $M$  که در لحظه  $t=0$  با سرعت اولیه  $V_0$  حرکت میکند



شکل ۸-۱ = یک سیستم مکانیکی که با معادله دیفرانسیل مرتبه اول توصیف میشود.

دیده میشود. سرعت حرکت این جسم بعلاوهٔ مالش<sup>(۱)</sup> بتدریج کاهش می‌یابد. مالش را همواره با نیروهای مالش که در جهت مخالف سرعت  $v$ ، مطابق شکل (۸-۱)، اثر نمیکنند نشان میدهند. گیریم که این نیرو متناسب با اندازهٔ سرعت یعنی  $f = Bv$  باشد که در آن ثابت  $B$  را ضریب میرائی<sup>(۲)</sup> گویند. از قانون دوم حرکت نیوتن برای  $t \geq 0$  داریم:

$$(۱-۱۶) \quad M \frac{dv}{dt} = -Bv \quad v(0) = V_0$$

و بنابراین:

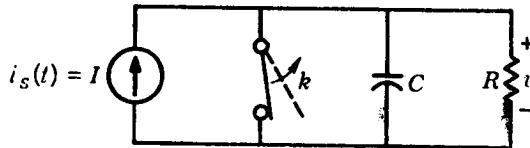
$$(۱-۱۷) \quad v(t) = V_0 e^{-\left(\frac{B}{M}\right)t} \quad t \geq 0$$

که در آن  $\frac{M}{B}$  نمایش ثابت زمانی سیستم مکانیکی و  $\frac{B}{M}$  - فرکانس طبیعی است.

## ۲- پاسخ حالت صفر

### ۲-۱- ورودی جریان ثابت

در مدار شکل (۲-۱) منبع جریان  $i_s$  با کلید  $k$  به مدار  $RC$  موازی خطی تغییرناپذیر با زمان متصل شده است. برای سادگی نخست حالتی را در نظر میگیریم که در آن جریان  $i_s$  ثابت و برابر  $I$  است. پیش از باز شدن کلید، منبع جریان در مدار اتصال کوتاه، جریان گردش<sup>(۳)</sup> بوجود می‌آورد. در لحظه  $t=0$  کلید باز شده، منبع جریان به مدار  $RC$  وصل



شکل ۱-۲ مدار  $RC$  با ورودی منبع جریان. در لحظه  $t=0$  کلید باز میشود.

میشود. از KVL می‌بینیم که ولتاژ دوسر هره عنصر یکی است. این ولتاژ را با  $v$  نشان داده و فرض میکنیم  $v$  پاسخ موردنظر باشد. بانوشتن KCL برحسب  $v$  معادله زیر:

$$(۲-۱) \quad C \frac{dv}{dt} + \frac{v}{R} = i_s(t) = I \quad t \geq 0$$

که در آن  $I$  یک ثابت است برای شبکه بدست می‌آید. فرض میکنیم خازن بدون بار اولیه باشد پس شرط اولیه چنین خواهد بود:

$$(۲-۲) \quad v(0) = 0$$

پیش ازحل معادله‌های (۲-۱) و (۲-۲) آنچه را که پس از باز شدن کلید روی خواهد داد بررسی می‌کنیم. در لحظه  $t=0^+$ ، یعنی درست پس از باز شدن کلید، بموجب آنچه در فصل ۲ گفتیم، چون ولتاژ دوسر خازن نمی‌تواند جهش ناگهانی داشته باشد مگر اینکه جریان بی‌نهایت بزرگی در آن برقرار شود، ولتاژ دوسر خازن صفر است، و چون در لحظه  $t=0^+$ ، ولتاژ دوسر خازن هنوز صفر است بموجب قانون اهم جریان داخل مقاومت هم باید برابر صفر باشد. پس، در این لحظه همه جریان منبع وارد خازن میگردد. بموجب معادله (۲-۱) این عمل موجب افزایش ولتاژ میشود و در نتیجه داریم:

$$(۲-۳) \quad \left. \frac{dv}{dt} \right|_{0^+} = \frac{I}{C}$$

با گذشت زمان  $v$  افزایش یافته و  $\frac{v}{R}$ ، جریان داخل مقاومت نیز افزایش می‌یابد. مدتی دراز پس از باز شدن کلید، خازن کاملاً پر شده ولتاژ عملاً ثابت میماند و پس از آن

$\frac{dv}{dt} \approx 0$  است و همهٔ جریان منبع از داخل مقاومت گذشته و خازن مانند یک مدار باز عمل می‌کند، یعنی :

$$v \approx RI \quad (2-4)$$

این نتیجه از معادلهٔ (۱ - ۲) نیز برمی‌آید و در شکل (۲ - ۲) نیز نشان داده شده است و گوئیم مدار « بحالت دائمی<sup>(۱)</sup> » رسیده است. اکنون تنها باید نشان داد که تغییر کلی ولتاژ چگونه انجام می‌گیرد. بدین منظور از روش تحلیلی زیر استفاده می‌کنیم. جواب یک معادلهٔ دیفرانسیل خطی و ناهمگن را میتوان بصورت زیر نوشت :

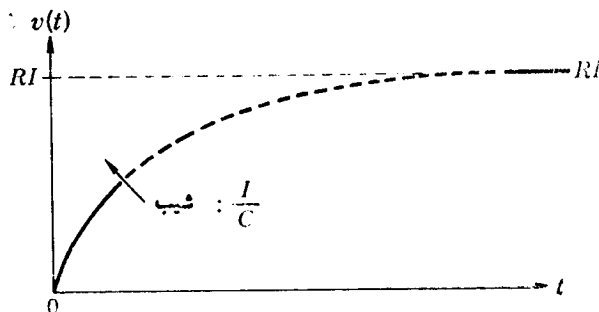
$$v = v_h + v_p \quad (2-5)$$

که در آن  $v_h$  یک جواب معادلهٔ دیفرانسیل همگن و  $v_p$ ، یک جواب خاص معادلهٔ دیفرانسیل ناهمگن است. البته  $v_p$  به ورودی مدار بستگی دارد. در این مسأله جواب عمومی معادلهٔ همگن چنین است :

$$v_h = K_1 e^{s_0 t} \quad s_0 = -\frac{1}{RC} \quad (2-6)$$

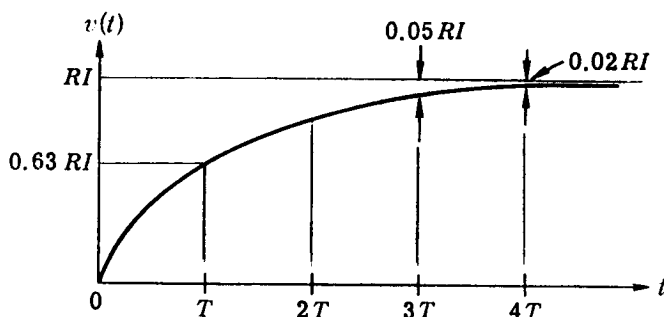
که در آن  $K_1$  ثابتی است دلخواه. برای یک ورودی جریان ثابت مناسب‌ترین جواب خاص یک مقدار ثابت است :

$$v_p = RI \quad (2-7)$$



شکل ۲-۲- رفتار اولیه و نهائی ولتاژ دوسر خازن





شکل ۲-۳- پاسخ ولتاژ مدار  $RC$  ناشی از منبع ثابت  $I$  چنانکه در شکل (۲-۱) با  $v(0) = 0$  نشان داده شده است.

زیرا ثابت  $RI$  معادله دیفرانسیل (۲-۱) را برمی آورد. با جایگزینی روابط (۲-۶) و (۲-۷) در رابطه (۲-۵) جواب کلی معادله (۲-۱) بدست می آید:

$$(۲-۸) \quad \boxed{v(t) = K_1 e^{-\left(\frac{1}{RC}\right)t} + RI} \quad t \geq 0$$

که در آن  $K_1$  را باید از شرط اولیه ای که با معادله (۲-۲) مشخص میشود بدست آورد. با قراردادن  $t=0$  در معادله (۲-۸) چنین داریم:

$$v(0) = K_1 + RI = 0$$

پس:

$$(۲-۹) \quad K_1 = -RI$$

بنابراین عبارت ولتاژ بصورت تابعی از زمان چنین میباشد.

$$(۲-۱۰) \quad \boxed{v(t) = RI(1 - e^{-\left(\frac{1}{RC}\right)t})} \quad t \geq 0$$

منحنی شکل (۲-۳) نشان میدهد چگونه ولتاژ بطور نمایی بمقدار حالت دائمی خود نزدیک میشود. در زمانی در حدود چهار برابر ثابت زمانی مدار، ولتاژ بمقداری میرسد که تقریباً ۲ درصد با مقدار نهایی  $RI$  متفاوت است.

تمرین ۱- پاسخ حالت صفر مدار شکل (۲-۱) را با مقیاسی مناسب برای حالت‌های زیر رسم کنید :

الف :  $I = 200 \text{ mA}$  ,  $R = 1 \text{ k}\Omega$  ( اهم  $10^3$  ) و  $C = 1 \mu\text{F}$  ( فاراد  $10^{-6}$  )

ب :  $I = 2 \text{ mA}$  ,  $R = 50 \Omega$  و  $C = 0.1 \text{ nF}$  ( فاراد  $10^{-9}$  )

تمرین ۲- دربارهٔ شدن مدار شکل (۲-۱) از لحاظ انرژی بحث کنید . بگفته دقیقتر ،

الف - شکل موجهای  $p_s(t)$  ( توانی که منبع تحویل داده است ) و  $p_R(t)$  ( توان تلف شده در مقاومت ) و  $\mathcal{E}(t)$  ( انرژی ذخیره شده در خازن ) را محاسبه کرده منحنی‌های آنها را رسم کنید .

ب - بازده این عمل یعنی نسبت انرژی که سرانجام در خازن ذخیره می‌شود به انرژی

که منبع تحویل میدهد ( یعنی  $\int_0^\infty p_s(t) dt$  ) را حساب کنید .

## ۲-۲- ورودی سینوسی

اکنون همان مدار را با ورودی متفاوتی در نظر میگیریم . فرض کنیم منبع بارابطه سینوسی زیر داده شده باشد :

$$i_s(t) = A_1 \cos(\omega t + \Phi_1) \quad t \geq 0 \quad (2-11)$$

در این رابطه ثابت  $A_1$  را « دامنه » و ثابت  $\omega$  را « فرکانس » ( زاویه‌ای ) و ورودی سینوسی مینامند . فرکانس بر حسب رادیان بر ثانیه اندازه گرفته میشود . ثابت  $\Phi_1$  را « فاز (۱) » گویند . اکنون به حل این معادله که تعبیر فیزیکی آن را در بخش بعد خواهیم دید می‌پردازیم . چون در این حالت بجز ورودی بقیه مدار مانند حالت پیش است جواب معادله دیفرانسیل همگن به همان صورت پیش می‌باشد ( معادله (۲-۶) ) . پس لازم است که تنها برای ورودی سینوسی یک جواب خاص بیابیم . شایسته‌ترین جواب خاص یک معادله دیفرانسیل خطی با ضرایب ثابت برای یک ورودی سینوسی ، یک تابع سینوسی با همان فرکانس است .

از اینرو  $v_p$  را باید بدین صورت نوشت :

$$(۲-۱۲) \quad v_p(t) = A_r \cos(\omega t + \Phi_r)$$

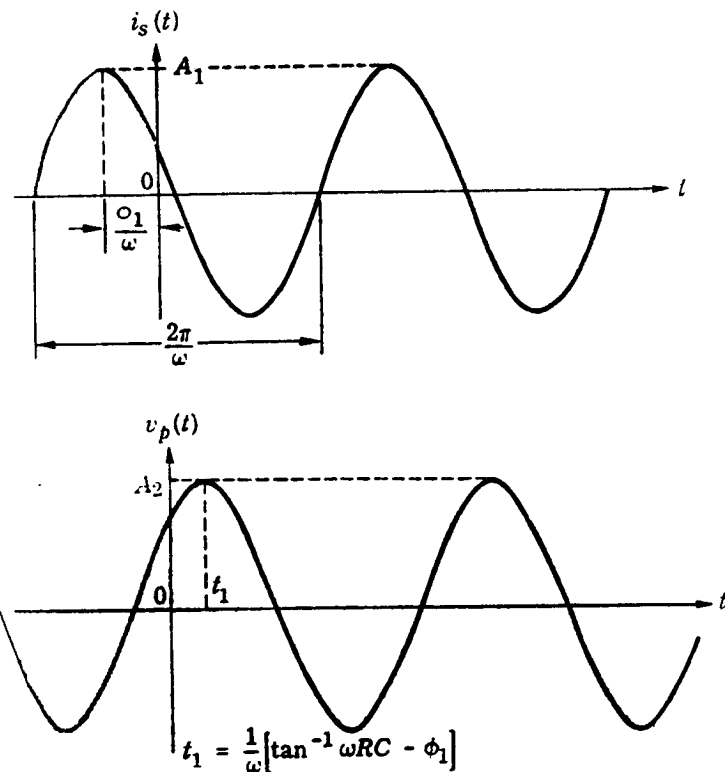
که در آن  $A_r$  و  $\Phi_r$  ثابت‌هایی هستند که باید تعیین کرد. بدین منظور رابطه (۲-۱۲) را در معادله دیفرانسیل زیر میگذاریم.

$$(۲-۱۳) \quad C \frac{dv_p}{dt} + \frac{1}{R} v_p = A_1 \cos(\omega t + \Phi_1)$$

که خواهیم داشت :

$$-C A_r \omega \sin(\omega t + \Phi_r) + \frac{1}{R} A_r \cos(\omega t + \Phi_r) = A_1 \cos(\omega t + \Phi_1)$$

برای همه  $t \geq 0$



شکل ۴-۲- جریان ورودی و یک جواب ویژه برای

ولتاژ خروجی مدار  $RC$  شکل (۱-۲)

با استفاده از اتحادهای مثلثاتی و گسترش عبارتهای  $\cos(\omega t + \Phi_r)$  ،  $\sin(\omega t + \Phi_r)$  و  $\cos(\omega t + \Phi_1)$  برحسب ترکیب خطی  $\cos \omega t$  و  $\sin \omega t$  و برابر گذاردن جداگانه ضریبهای  $\cos \omega t$  و  $\sin \omega t$  این نتیجه‌ها بدست می‌آیند :

$$\begin{aligned} (2-14) \quad & A_r = \frac{A_1}{\sqrt{(1/R)^2 + (\omega C)^2}} \\ (2-15) \quad & \Phi_r = \Phi_1 - \tan^{-1} \omega RC \end{aligned} \quad \text{و:}$$

در اینجا  $\tan^{-1} \omega RC$  نمایش زاویه‌ایست درفاصلهٔ  $0$  تا  $90^\circ$  که تانژانت آن برابر  $\omega RC$  است. این جواب خاص و جریان ورودی در شکل (2-4) رسم شده‌اند. درفصل هفتم روشی کلی‌تر و زیباتر برای یافتن این جواب خاص خواهیم دید.

تمرین - معادله‌های (2-14) و (2-15) را به تفصیل بدست آورید.

بنابراین جواب کلی معادله (2-13) چنین است :

$$(2-16) \quad v(t) = K_1 e^{-\left(\frac{1}{RC}\right)t} + A_r \cos(\omega t + \Phi_r) \quad t \geq 0$$

با گذاشتن  $t=0$  خواهیم داشت :

$$(2-17) \quad v(0) = K_1 + A_r \cos \Phi_r = 0$$

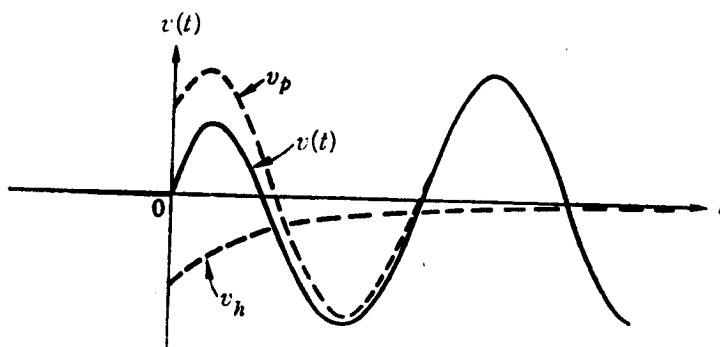
یعنی :

$$(2-18) \quad K_1 = -A_r \cos \Phi_r$$

پس پاسخ چنین خواهد بود :

$$(2-19) \quad v(t) = -A_r \cos \Phi_r e^{-\left(\frac{1}{RC}\right)t} + A_r \cos(\omega t + \Phi_r) \quad t \geq 0$$

که در آن  $A_r$  و  $\Phi_r$  در معادله‌های (2-14) و (2-15) تعریف شده‌اند. منحنی  $v$  یعنی پاسخ حالت صفر به ورودی  $A_1 \cos(\omega t + \Phi_1)$  در شکل (2-5) دیده می‌شود.



شکل ۵-۲- پاسخ ولتاژ مدار شکل (۲-۱) با  $v(0)=0$  و  $i_s(t) = A_1 \cos(\omega t + \Phi_1)$

در دو حالتی که در این بخش دیدیم ولتاژ  $v$  را پاسخ و منبع جریان  $i_s$  را ورودی در نظر گرفتیم. شرط اولیه در مدار صفر بوده یعنی پیش از وارد آوردن ورودی، ولتاژ دوسر خازن برابر با صفر بود. در حالت کلی اگر همه شرط‌های اولیه در مدار صفر باشند گوئیم مدار در حالت صفر<sup>(۱)</sup> است. پاسخ مداری که از حالت صفر شروع میکند منحصرأ معلول ورودی آنست. بموجب تعریف، پاسخ حالت صفر یک مدار پاسخ آن به یک ورودی است که در زمان دلخواه  $t_0$  به مدار وارد شود بشرط آنکه مدار درست پیش از وارد آوردن این ورودی (یعنی در زمان  $t_0$ ) در حالت صفر باشد. در محاسبه پاسخ حالت صفر هدف اصلی، رفتار پاسخ برای  $t \geq t_0$  است. بدین منظور چنین «قرار می‌گذاریم»: برای  $t < t_0$  ورودی و پاسخ حالت صفر را متحد با صفر می‌گیریم.

---

+ در فصل سیزدهم ثابت خواهیم کرد که اگر ولتاژ دوسر همه خازنها و جریان اولیه داخل همه سلفهای یک مدار خطی تغییرناپذیر با زمان برابر صفر باشد این مدار دو حالت صفر خواهد بود.

## ۳- پاسخ کامل: حالت گذرا و حالت دائمی

## ۳-۱- پاسخ کامل

پاسخ یک مدار به تحریک ورودی و شرطهای اولیه رویهم، پاسخ کامل<sup>(۱)</sup> نام دارد. بنابراین پاسخ ورودی صفر و پاسخ حالت صفر حالت‌های خاص پاسخ کامل هستند. در این بخش نشان خواهیم داد که:

« برای مدار ساده خطی تغییرناپذیر با زمان  $RC$  پاسخ کامل برابر است با مجموع پاسخ ورودی صفر و پاسخ حالت صفر آن مدار. »

مدار شکل (۳-۱)، که در آن خازن دارای بار اولیه میباشد یعنی:

$$v(0) = V_0 \neq 0$$

را در نظر گرفته یک ورودی جریان در لحظه  $t=0$  به مدار وصل میکنیم. بموجب تعریف، پاسخ کامل شکل موج  $v(t)$  است که معلول تحریک ورودی  $i_s(t)$  و حالت اولیه  $V_0$  رویهم میباشد. از لحاظ ریاضی این پاسخ جواب معادله زیر است:

$$(۳-۱) \quad C \frac{dv}{dt} + Gv = i_s(t) \quad t \geq 0$$

با شرط

$$(۳-۲) \quad v(0) = V_0$$

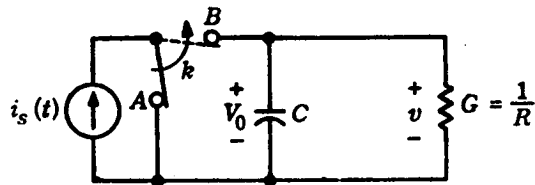
که در آن  $V_0$  ولتاژ اولیه دوسر خازن است. گیریم  $v_i$  پاسخ ورودی صفر باشد، بنا به تعریف  $v_i$  جواب معادله زیر است:

$$C \frac{dv_i}{dt} + Gv_i = 0 \quad t \geq 0$$

با شرط

$$v_i(0) = V_0$$

+ در واقع این بیان برای هر مدار خطی (تغییرپذیر یا تغییرناپذیر با زمان) درست است.



شکل ۳-۱- مدار  $RC$  با  $v(0) = V_0$  با یک منبع جریان  $i_s(t)$

تحریک میشود. در لحظه  $t=0$  کلید  $k$  از نقطه  $A$

به نقطه  $B$  پرخانیده میشود.

گیریم  $v_0$  پاسخ حالت صفر باشد. بنا برتعریف، این پاسخ جواب معادله زیر است:

$$C \frac{dv_0}{dt} + Gv_0 = i_s(t) \quad t \geq 0$$

با شرط

$$v_0(0) = 0$$

ازجمع این چهار معادله میتوان معادله زیر را بدست آورد:

$$C \frac{d}{dt} (v_i + v_0) + G(v_i + v_0) = i_s(t) \quad t \geq 0$$

با شرط

$$v_i(0) + v_0(0) = V_0$$

اما چنانکه ازاین دو معادله برمی آید شکل موج  $v_i(0) + v_0(0)$  هم معادله دیفرانسیل (۳-۱) و هم شرطهای اولیه (۳-۲) را برمی آورد. و چون جواب معادله دیفرانسیلی بصورت (۳-۱) با شرطهای اولیه (۳-۲) یکتا است، جواب کامل پاسخ  $v$  بدین صورت میباشد:

$$v(t) = v_i(t) + v_0(t) \quad t \geq 0$$

یعنی پاسخ کامل  $v$  برابر با مجموع پاسخ ورودی صفر  $v_i$  و پاسخ حالت صفر  $v_0$  میباشد.

مثال- گیریم ورودی یک مدار  $RC$  منبع جریان ثابت  $i_s = I$  باشد که در لحظه  $t=0$  وارد میشود. میتوان باسانی پاسخ کامل مدار را نوشت زیرا پاسخ ورودی صفر و

پاسخ حالت صفر را محاسبه کرده ایم . پس :

$$v(t) = v_i(t) + v_0(t) \quad t \geq 0$$

از معادله (۱-۸) چنین داریم :

$$v_i(t) = V_0 e^{-\left(\frac{1}{RC}\right)t} \quad t \geq 0$$

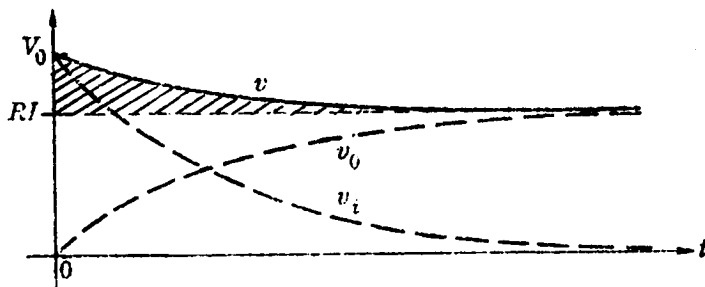
همچنین از معادله (۲-۱۰) چنین داریم :

$$v_0(t) = RI \left(1 - e^{-\left(\frac{1}{RC}\right)t}\right) \quad t \geq 0$$

در نتیجه پاسخ کامل چنین است :

$$(۲-۲) \quad \underbrace{v(t)}_{\text{پاسخ کامل}} = \underbrace{V_0 e^{-\left(\frac{1}{RC}\right)t}}_{\text{پاسخ ورودی صفر } v_i} + \underbrace{RI \left(1 - e^{-\left(\frac{1}{RC}\right)t}\right)}_{\text{پاسخ حالت صفر } v_0} \quad t \geq 0$$

پاسخها در شکل (۲-۲) نشان داده شده اند .



شکل ۲-۳ = پاسخ ورودی صفر ، پاسخ حالت صفر و پاسخ کامل

یک مدار ساده RC . تحریک ورودی یک منبع جریان

ثابت است که در  $t=0$  اعمال میشود .



مسلّم است که از لحاظ محاسباتی محض، یافتن پاسخ کامل مستلزم حل معادله دیفرانسیل نا همگن با شرطهای اولیه معین است و ممکن است نیازی به تجزیه آن بصورت پاسخ ورودی صفر و پاسخ حالت صفر نباشد. از سوی دیگر از لحاظ فیزیکی، این نکته که پاسخ کامل برابر است با مجموع پاسخ حالت صفر (معلول ورودی تنها) و پاسخ ورودی صفر (معلول شرطهای اولیه) بسیار جالب است و این تجزیه یک نتیجه اساسی نظریه مدار و در واقع نظریه سیستمهای خطی میباشد.

تبصره - مدار فصل ششم ثابت خواهیم کرد که برای مدار  $RC$  موازی خطی تغییر ناپذیر با زمان، و برای ورودی دلخواه  $i_s$ ، میتوان پاسخ کامل را صریحاً بدین صورت نوشت:

$$\underbrace{v(t)}_{\text{پاسخ کامل}} = \underbrace{V_0 e^{-\left(\frac{1}{RC}\right)t}}_{\text{پاسخ ورودی صفر}} + \underbrace{\int_0^t \frac{1}{C} e^{-\left(\frac{t-t'}{RC}\right)} i_s(t') dt'}_{\text{پاسخ حالت صفر}}$$

تمرین - با جایگزینی مستقیم نشان دهید که عبارت پاسخ کامل که در بالا داده شده است معادله های (۳-۱) و (۳-۲) را برسی آورد.

### ۳-۲- حالت گذرا و حالت دائمی

در مثال پیش میتوان پاسخ کامل را با راهی دیگر تجزیه نمود. پاسخ کامل معلول حالت اولیه  $V_0$  و ورودی جریان ثابت  $I$  در معادله (۳-۲) چنین نوشته میشود:

$$(۳-۴) \quad \underbrace{v(t)}_{\text{پاسخ کامل}} = \underbrace{(V_0 - RI) e^{-\left(\frac{1}{RC}\right)t}}_{\text{حالت گذرا}} + \underbrace{RI}_{\text{حالت دائمی}} \quad t \geq 0$$

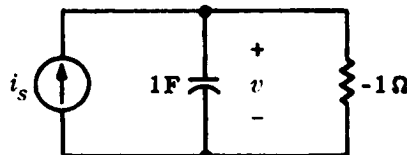
همچنانکه در قسمت هاشور زده شکل (۳-۲) نشان داده شده است جمله اول یعنی تفاضل شکل موج  $v(0)$  و ثابت  $RI$  یک تابع نمایی میرا<sup>(۱)</sup> است. برای مقادیر بزرگ  $t$  جمله

اول ناچیز و جمله دوم از آن بسیار بزرگتر است. بدین سبب جمله اول را «حالت گذرا»<sup>(۱)</sup> و جمله دوم را «حالت دائمی»<sup>(۲)</sup> گویند. در این مثال واضح است که پاسخ حالت صفر و پاسخ ورودی صفر هر دو در حالت گذرا سهمیم هستند در صورتیکه حالت دائمی تنها محلول پاسخ حالت صفر میباشد. از لحاظ فیزیکی حالت گذرا نتیجهٔ دو علت است، یکی شرطهای اولیه در مدار و دیگری وارد آمدن ناگهانی ورودی. و اگر رفتار مدار با پیشرفت زمان خوب باشد این حالت گذرا کم کم از میان میرود و حالت دائمی تنها محلول تعریکه ورودی، دارای شکل موجی است که با شکل موج ورودی ارتباط بسیار نزدیک دارد. مثلاً اگر ورودی ثابت باشد پاسخ حالت دائم نیز مقداری است ثابت و اگر ورودی یک سینوسی با فرکانس  $\omega$  باشد پاسخ حالت دائمی نیز یک سینوسی با همان فرکانس خواهد بود. در مثال بخش (۲-۲) ورودی برابر با  $i_s = A_1 \cos(\omega t + \Phi_1)$  و پاسخ آن (همچنانکه از معادله (۱۹-۲) برمی‌آید) دارای جزء حالت دائمی  $A_2 \cos(\omega t + \Phi_2)$  و جزء گذرای:

$$-A_2 \cos \Phi_2 e^{-\left(\frac{1}{RC}\right)t}$$

میباشد. بحث کامل حالت‌های گذرا و دائمی در فصل هفتم دیده خواهد شد.

تمرین - مداری که در شکل (۲-۳) دیده میشود دارای یک خازن خطی یک فارادی و یک مقاومت خطی با مقاومت منفی ۱- اهم است. در لحظه  $t=0$  هنگامی که منبع جریان وارد میشود مدار در حالت صفر است، چنانکه برای  $t \geq 0$  داریم  $i_s = I_m \cos \omega t$  و  $I_m$  و  $\omega$  مقادیر ثابتی هستند). پاسخ  $v$  را محاسبه و رسم کنید. آیا حالت دائمی سینوسی وجود دارد؟ توضیح دهید.



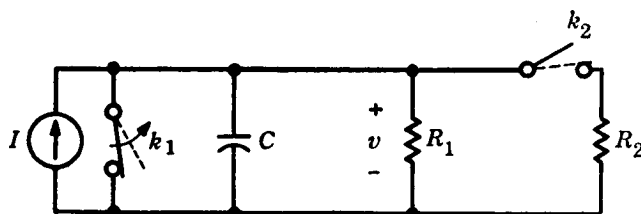
شکل ۳-۳ - تمرین حالت دائمی. توجه کنید که مدار دارای یک

مقاومت، با مقاومت «منفی» است.

**تیمبر ۵-** تذکر این نکته حائز اهمیت است که گاه میتوان با ورودی سینوسی و انتخاب لحظه خاصی برای وارد نمودن این ورودی، حالت گذرا را کاملاً حذف کرد. ما این نتیجه را با همان مثال بخش (۲-۲) نشان خواهیم داد. چنانکه میدانیم مسأله مورد نظر تعیین پاسخ حالت صفر یک مدار  $RC$  به ورودی جریان  $A_1 \cos(\omega t + \Phi_1)$  بود. جواب این مسأله بصورت معادله (۲-۱۶) و برحسب ثابت  $K_1$  بدست آمده بود ولی بایستی این ثابت را با شرطهای اولیه تعیین کرد. واضح است که اگر  $K_1$  صفر باشد حالت گذرای وجود نداشته و در معادله (۲-۱۶) یک سینوسی محض خواهد بود. چنانکه می بینیم در معادله (۲-۱۷)،  $K_1$  به ولتاژ اولیه دوسرخازن و هم چنین به مقدار شکل موج ورودی در لحظه  $t=0$  بستگی دارد. در واقع اگر و تنها اگر،  $\Phi_2 = \pm 90^\circ$  باشد  $K_1 = 0$  خواهد بود. از لحاظ فیزیکی این بدان معنی است که اگر در لحظه  $t=0$ ، ولتاژ حالت دائمی دوسرخازن یعنی،  $A_2 \cos \Phi_2$  برابر ولتاژ اولیه دوسرخازن یعنی،  $v(0)$  باشد پاسخ حالت صفر، حالت گذرای نخواهد داشت. برای آنکه  $\Phi_2 = \pm 90^\circ$  باشد، معادله (۲-۱۵) مستلزم آنست که فاز تحریک ورودی برابر  $\pm 90^\circ + \tan^{-1} \omega CR$  انتخاب شود. میتوان از این بحث چنین نتیجه گرفت که اگر در لحظه  $t=0$  ولتاژ دوسرخازن معین باشد وارد آوردن ناگهانی منبع جریان سینوسی یک حالت گذرا بوجود می آورد مگر اینکه دامنه و فاز ورودی سینوسی بطور مناسب طوری تنظیم شوند که جزء حالت دائمی  $v$  در لحظه  $t=0$  برابر ولتاژ اولیه دوسرخازن گردد.

### ۳-۳- مدارهای با دو ثابت زمانی

اغلب در مدارهایی که کلید قطع و وصل دارند مسأله هایی شامل محاسبه حالت های گذرا پیش می آیند، و اکنون می خواهیم چنین مسائلی را با مداری که در شکل (۳-۴) نشان داده شده است مطالعه کنیم. گیریم خازن و مقاومتها خطی و تغییرناپذیر با زمان و خازن بدون بار اولیه است. برای  $t < 0$  کلید  $k_1$  بسته و کلید  $k_2$  باز است. در  $t=0$  کلید  $k_1$  را باز کرده منبع جریان ثابت را بمدار موازی  $RC$  وصل می کنیم. خازن بتدریج با ثابت زمانی  $T_1 \triangleq R_1 C$  پر می شود. اکنون گیریم که در زمان  $t=T_1$  کلید  $k_2$  بسته شود. می خواهیم شکل موج ولتاژ را در دوسرخازن، برای  $t \geq 0$  بدست آوریم. میتوان مسأله را به دو جزء تقسیم نمود: یکی فاصله  $[0, T_1]$  و دیگری فاصله  $(T_1, \infty)$ .



شکل ۳-۴- یک مسأله حالت گذرای ساده. در لحظه  $t=0$

کلید  $k_1$  باز شده و در لحظه  $t=T_1 \triangleq R_1 C$

کلید  $k_2$  بسته میشود.

نخست ولتاژ را در فاصله  $[0, T_1]$ ، پیش از اینکه کلید  $k_2$  بسته شود تعیین میکنیم. بنا بفرض چون  $v(0)=0$  است میتوان پاسخ حالت صفر را فوراً تعیین نمود. در نتیجه

$$(۳-۵) \quad v(t) = \begin{cases} 0 & t \leq 0 \\ R_1 I \left(1 - e^{-\frac{t}{T_1}}\right) & 0 \leq t \leq T_1 \end{cases}$$

در لحظه  $t=T_1$ :

$$(۳-۶) \quad v(T_1) = R_1 I \left(1 - \frac{1}{e}\right)$$

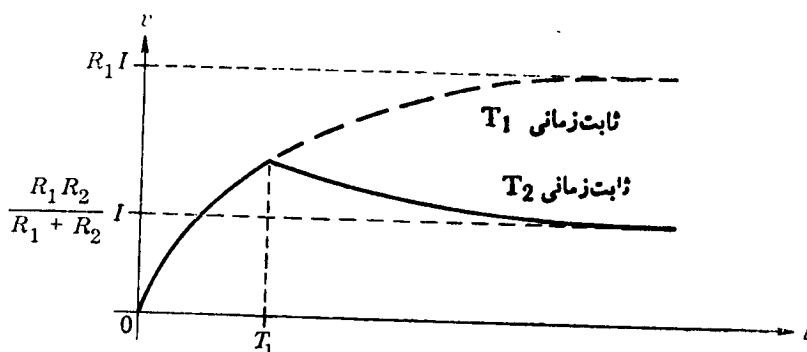
این، شرط اولیه قسمت دوم مسأله است. چون کلید  $k_2$  برای  $t > T_1$  بسته است یک ترکیب موازی  $C$  و  $R_1$  و  $R_2$  داریم و ثابت زمانی این مدار چنین است:

$$(۳-۷) \quad T_2 = C \left( \frac{R_1 R_2}{R_1 + R_2} \right)$$

و تحریک ورودی  $I$  میباشد. برای  $t \geq T_1$  پاسخ کامل این قسمت دوم چنین است:

$$(۳-۸) \quad v(t) = R_1 I \left(1 - \frac{1}{e}\right) e^{-\frac{t-T_1}{T_2}} + \frac{R_1 R_2}{R_1 + R_2} I \left(1 - e^{-\frac{t-T_1}{T_2}}\right) \quad t \geq T_1$$

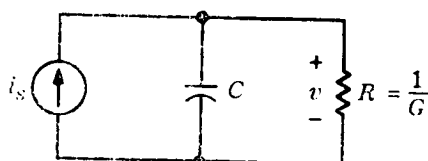
شکل موج  $v(t)$  در شکل (۳-۵) دیده میشود.



شکل ۵-۳- شکل موج ولتاژ برای مدار شکل (۴-۳)

#### ۴- خطی بودن پاسخ حالت صفر

مسلم است که پاسخ حالت صفر «هر» مدار خطی یک تابع خطی تحریک ورودی است، یعنی وابستگی شکل موج پاسخ حالت صفر به شکل موج تحریک ورودی با یک تابع خطی بیان میشود. باید دانست که هر منبع ناپسته در یک مدار خطی بعنوان ورودی در نظر گرفته میشود. اکنون این نتیجه را با مدار خطی تغییرناپذیر با زمان  $RC$  که در بالا دیدیم تشریح می‌کنیم (به شکل (۴-۱) مراجعه شود). گیریم ورودی آن شکل موج جریان  $i_s(t)$  و پاسخ آن شکل موج ولتاژ  $v(t)$  باشد. میخواهیم مطلب زیر را بطور مشروح نشان دهیم:



شکل ۴-۱- مدار خطی تغییرناپذیر با زمان

با ورودی  $i_s$  و پاسخ  $v$

« پاسخ حالت صفر مدار خطی تغییرناپذیر با زمان  $RC$  موازی (که در شکل (۱-۱) دیده میشود) یک تابع خطی تحریک ورودی است، یعنی وابستگی شکل موج پاسخ حالت صفر به شکل موج تحریک ورودی دارای خاصیت‌های جمع‌پذیری و همگنی است ».

۱- نخست درجمع‌پذیری بررسی میکنیم. دو جریان ورودی  $i_1$  و  $i_2$  را که هر دو در لحظه  $t_0$  وارد میشوند در نظر میگیریم. میدانیم که منظور از  $i_1$  (و همچنین  $i_2$ ) شکل موج جریانی است که در لحظه  $t_0$  شروع شده و از آن پس ادامه می‌یابد. پاسخهای حالت صفر متناظر را  $v_1$  و  $v_2$  می‌نامیم. بموجب تعریف،  $v_1$  جواب یکنای معادلهٔ دیفرانسیل زیر است:

$$(۱-۱) \quad C \frac{dv_1}{dt} + Gv_1 = i_1(t) \quad t \geq t_0$$

با شرط

$$(۱-۲) \quad v_1(t_0) = 0$$

بطریقی مشابه،  $v_2$  جواب یکنای معادله دیفرانسیل زیر است:

$$(۱-۳) \quad C \frac{dv_2}{dt} + Gv_2 = i_2(t) \quad t \geq t_0$$

با شرط

$$(۱-۴) \quad v_2(t_0) = 0$$

از جمع معادله‌های (۱-۱) و (۱-۳)، و با در نظر گرفتن (۱-۲) و (۱-۴) می‌بینیم که تابع  $v_1 + v_2$  معادلهٔ زیر را برمی‌آورد:

$$(۱-۵) \quad C \frac{d}{dt}(v_1 + v_2) + G(v_1 + v_2) = i_1(t) + i_2(t) \quad t \geq t_0$$

با شرط

$$(۱-۶) \quad v_1(t_0) + v_2(t_0) = 0$$

اکنون گوئیم که بموجب تعریف، پاسخ حالت صفر ورودی  $i_1 + i_2$ ، که در لحظه  $t = t_0$  وارد می‌شود جواب یکنای معادله دیفرانسیل زیر است:

$$(۴-۷) \quad C \frac{dy}{dt} + Gy = i_1(t) + i_2(t) \quad t \geq t_0$$

با شرط

$$(۴-۸) \quad y(t_0) = 0$$

با استفاده از قضیه یکتایی<sup>(۱)</sup> در مورد جواب این معادله دیفرانسیل و با مقایسه (۴-۵) و (۴-۶) با (۴-۷) و (۴-۸) باین نتیجه میرسیم که شکل موج  $v_1(0) + v_2(0)$ ، پاسخ حالت صفر شکل موج ورودی  $i_1(0) + i_2(0)$  است و چون این استدلال برای «هر» ورودی دلخواه  $i_1$  و  $i_2$  که در «هر» لحظه دلخواه  $t_0$  وارد شوند برقرار است، معلوم میشود که «پاسخ حالت صفر مدار  $RC$  تابعی از تحریک ورودی است که دارای خاصیت جمع پذیری است.»

۲- اکنون همگنی را بررسی میکنیم. تحریک ورودی  $i_1$  (که در زمان  $t_0$  وارد میشود) و تحریک ورودی  $ki_1$  که در آن  $k$  ثابت حقیقی دلخواهی است را در نظر میگیریم. بموجب تعریف، پاسخ حالت صفر در اثر ورودی  $i_1$  معادله های (۴-۱) و (۴-۲) را برمی آورد. بطریقی مشابه، پاسخ حالت صفر در اثر ورودی  $ki_1$  معادله دیفرانسیل زیر را برمی آورد:

$$(۴-۹) \quad C \frac{dy}{dt} + Gy = ki_1(t) \quad t \geq t_0$$

با شرط

$$(۴-۱۰) \quad y(t_0) = 0$$

چون (۴-۱) و (۴-۲) را در «ثابت»  $k$  ضرب کنیم خواهیم داشت:

$$(۴-۱۱) \quad C \frac{d}{dt} (kv_1) + G(kv_1) = ki_1(t) \quad t \geq 0$$

با شرط

$$(۴-۱۲) \quad kv_1(t_0) = 0$$

اگر این چهار معادله را با یکدیگر مقایسه کنیم، با استفاده از قضیه یکتایی جواب معادله های

دیفرانسیل معمولی، باین نتیجه میرسیم که پاسخ حالت صفر در اثر تحریک  $kz_1$  برابر است با  $kz_1$ ، و چون این استدلال برای «هر» شکل موج ورودی دلخواه  $i_1(0)$  و «هر» زمان اولیه دلخواه  $t_0$  و «هر» ثابت دلخواه  $k$  برقرار است، پس معلوم می‌شود که «پاسخ حالت صفر یک مدار  $RC$  تابعی از تحریک ورودی است که دارای خاصیت همگنی می‌باشد.»

بنا به تعریف تابع خطی، چون پاسخ حالت صفر، یک تابع جمع‌پذیر و همگن تحریک ورودی است، پس یک «تابع خطی» تحریک ورودی می‌باشد و در نتیجه گفته ما ثابت می‌شود.

«اپراتور  $\mathcal{Z}_{t_0}$ ». میتوان خطی بودن پاسخ حالت صفر، را بطور سمبلیک<sup>(۱)</sup> با تعریف اپراتور<sup>(۲)</sup>  $\mathcal{Z}_{t_0}$  بیان کرد. برای مدار  $RC$  که در شکل (۱-۴) دیده می‌شود، گیریم  $\mathcal{Z}_{t_0}(i_s)$  نمایش «شکل موج» پاسخ حالت صفر مدار  $RC$  به ورودی شکل موج  $i_s(0)$  باشد. زیرنویس  $t_0$  در  $\mathcal{Z}$  نمایش آنستکه در زمان  $t_0$  مدار  $RC$  در حالت صفر بوده و ورودی در لحظه  $t_0$  وارد شده است. پس معنای دقیق خطی بودن پاسخ حالت صفر چنین است:

۱- برای همه شکل موجهای ورودی  $i_1(0)$  و  $i_2(0)$  (که برای  $t \geq t_0$  معین و برای  $t < t_0$  متحد با صفر گرفته می‌شود) پاسخ حالت صفر برای ورودی  $i_1(0) + i_2(0)$  برابر با مجموع پاسخ حالت صفر معلول ورودی  $i_1(0)$  تنها و پاسخ حالت صفر معلول ورودی  $i_2(0)$  تنها می‌باشد، یعنی:

$$\mathcal{Z}_{t_0}(i_1 + i_2) = \mathcal{Z}_{t_0}(i_1) + \mathcal{Z}_{t_0}(i_2) \quad (1-13)$$

۲- برای همه عددهای حقیقی  $\alpha$  و برای همه شکل موجهای  $i(0)$ ، پاسخ حالت صفر معلول ورودی  $\alpha i(0)$  برابر است با  $\alpha$  برابر پاسخ حالت صفر معلول ورودی  $i(0)$ ، یعنی:

$$\mathcal{Z}_{t_0}(\alpha i) = \alpha \mathcal{Z}_{t_0}(i) \quad (1-14)$$

تبصره ۱- اگر خازن و مقاومت شکل (۱-۴) خطی و «تغییرپذیر با زمان» باشند،



برای  $t \geq t_0$  معادله دیفرانسیل چنین خواهد بود :

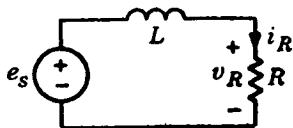
$$(۱۰-۴) \quad \frac{d}{dt} [C(t) v(t)] + G(t) v(t) = i_s(t)$$

پاسخ حالت صفر باز یک تابعی خطی تحریک ورودی میباشد . در واقع اثبات جمع پذیری و همگنی تنها مستلزم تغییر مختصر خواهد بود . این اثبات هنوز معتبر است زیرا :

$$\frac{d}{dt} [C(t) v_1(t)] + \frac{d}{dt} [C(t) v_2(t)] = \frac{d}{dt} \left\{ C(t) [v_1(t) + v_2(t)] \right\}$$

**تبصره ۵-۲** - حقیقت زیر که ما آنرا تنها برای حالت خاص ثابت کردیم در حالت کلی نیز برقرار است . مدار دلخواهی را که شامل عنصرهای خطی ( تغییرپذیر یا تغییرناپذیر بازمان ) است در نظر میگیریم و فرض میکنیم که این مدار تنها بوسیله یک منبع ناهسته تحریک شود و جریان یا ولتاژ یک شاخه دلخواه آن پاسخ موردنظر باشد . بدینسان پاسخ حالت صفر یک تابع خطی تحریک ورودی است . اثبات این نتیجه به تجزیه و تحلیل کلی شبکه ها وابسته است ( که در فصل ششم خواهیم دید ) . مثلاً مدار خطی  $RL$  که در شکل (۲-۴) نشان داده شده و تحریک ورودی آن منبع ولتاژ  $e_s$  و پاسخ آن جریان  $i_R$  است دارای این خاصیت میباشد که پاسخ حالت صفر آن  $i_R(0)$  یک تابع خطی تحریک ورودی  $e_s(0)$  میباشد .

**تبصره ۵-۳** - از اثبات مدار ساده خطی  $RC$  که در بالا دیدیم باسانی معلوم میشود که « پاسخ کامل » یک تابع خطی تحریک ورودی « نیست » ( مگر اینکه مدار از حالت صفر شروع نماید ) . اکنون با تغییرات این موضوع بازگشته ملاحظه میکنیم که اگر مدار در حالت اولیه  $V_0 \neq 0$  باشد ، یعنی در معادله (۲-۴) ،  $v_1(t_0) = V_0$  و در معادله (۴-۴) ،  $v_2(t_0) = V_0$  باشد در این صورت در معادله (۶-۴) ،  $[v_1(t_0) + v_2(t_0)] = 2V_0$  خواهد بود



شکل ۲-۴ - مدار خطی  $RL$  با ورودی  $e_s$  و پاسخ  $i_R$

که برابر ولتاژ اولیه نمی‌باشد. این نتیجه باردیگر این نکته مهم را تأیید می‌کند که رابطه ورودی و پاسخ یک مدار، بوسیله شرطهای اولیه توأم با معادله دیفرانسیل مشخص می‌شود. ما در فصل ششم نشان خواهیم داد که پاسخ کامل هر مدار خطی را میتوان صریحاً برحسب شکل موج ورودی و پاسخ ورودی صفر نوشت که در آن، عبارت اخیر تنها به شرطهای اولیه مدار بستگی دارد.

**تمرین -** منظور از این تمرین آنستکه نشان دهیم اگر مداری شامل عناصر غیرخطی باشد پاسخ حالت صفر آن لزوماً یک تابع خطی تحریک ورودی نخواهد بود. بدین منظور مدار شکل (۲-۴) را در نظر گرفته و گیریم مقاومت آن غیرخطی بوده و مشخصه‌اش بصورت

$$v_R = a_1 i_R + a_2 i_R^2$$

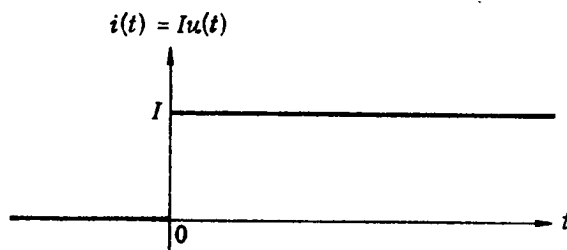
باشد که در آن  $a_1$  و  $a_2$  ثابت‌های مثبتی هستند. نشان دهید که ابراتور  $\mathcal{Z}_{t_0}$  دارای خاصیت جمع‌پذیری نیست.

## ۵- خطی بودن و تغییر ناپذیری بازمان

ما در فصل دوم، عناصر مدار را برحسب خطی یا غیرخطی بودن، تغییرپذیری یا تغییر ناپذیری بازمان رده‌بندی نمودیم و در بخش پیش برای یک حالت ساده نشان دادیم که برای مدارهای خطی، پاسخ حالت صفر، یک تابع خطی تحریک ورودی است و گفتیم که این نتیجه برای مدارهای تغییرپذیر و تغییرناپذیر بازمان، هردو، برقرار است. در این بخش ما تفاوت میان پاسخهای یک مدار با عناصر تغییرناپذیر بازمان و مدار با عناصر تغییرپذیر با زمان را بررسی خواهیم کرد. این مطالعه از لحاظ درک اهمیت «تغییرناپذیری بازمان» برای ما بسیار سودمند خواهد بود.

### ۵-۱- پاسخ پله

تا اینجا ما هروقت منبع ناپسته‌ای را به مداری وصل کردیم کلیدی بکار بردیم تا نشان دهیم که در یک زمان معین  $t=0$ ، کلید باز یا بسته شده و ورودی در مدار شروع به عمل مینماید. میتوان با بکار بردن یک تابع پله راه دیگری برای توصیف عمل وارد نمودن یک ورودی، که در زمان معینی مانند  $t=0$  شروع می‌شود، عرضه نمود. مثلاً میتوان

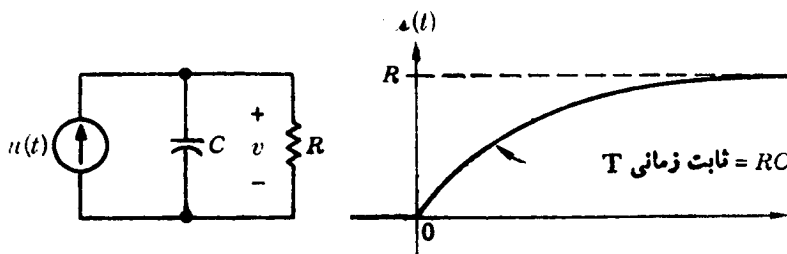


شکل ۵-۱- تابع پله با اندازه  $I$

یک منبع جریان ثابت را که در لحظه  $t=0$  وارد مدار میشود توسط منبع جریانی که بطور همیشگی به مدار وصل شده است ( بدون کلید ) و مطابق شکل (۵-۱) دارای شکل موج تابع پله میباشد نمایش داد. بنابراین برای  $t < 0$ ،  $i(t)=0$ ، برای  $t > 0$ ،  $i(t)=I$  و در  $t=0$  جریان از صفر به  $I$  می جهد .

پاسخ حالت صفر یک مدار به ورودی پله واحد  $u(0)$ ، پاسخ پله نامیده شده و با  $s$  نشان داده میشود . عبارت دقیقتر،  $s(t)$  پاسخ مدار در لحظه  $t$  است بشرطیکه :

(۱) ورودی آن تابع پله واحد  $u(0)$  باشد . (۲) درست قبل از وارد کردن ورودی پله واحد، مدار در حالت صفر باشد . همانطوریکه قبلاً گفته شد ، ما قرار داد  $s(t)=0$  برای  $t < 0$  را می پذیریم . برای مدار  $RC$  خطی تغییرناپذیر با زمان شکل (۵-۲)، پاسخ پله برای همه  $t$  عبارتست از :



شکل ۵-۲- پاسخ پله یک مدار ساده  $RC$

$$u(t) \leq 0$$

$$u(t) > 0$$

$$t \leq 0$$

$$t > 0$$

$$s(t) = u(t) R \left( 1 - e^{-\left(\frac{1}{RC}\right)t} \right)$$

توجه کنید که وجود  $u(t)$  در معادله  $(0-1)$ ، نشان دادن این را که نتیجه فوق، مانند حالات قبل، فقط برای  $t \geq 0$  درست است غیر ضروری میسازد.

## ۵-۲- خاصیت تغییرناپذیری بازمان

در اینجا منظور ما تمرکز روی یک خاصیت اصلی مدارهای خطی تغییرناپذیر بازمان است. ابتدا با یک بحث حسی شروع کرده سپس به توصیف رسمی<sup>(۱)</sup> خاصیت تغییرناپذیری با زمان میپردازیم.

یک مدار دلخواه خطی تغییرناپذیر بازمان که با یک منبع ناهسته تنها تحریک شده است را در نظر گرفته و یکی از متغیرهای شبکه را بعنوان پاسخ انتخاب کنید. مثلاً ممکن است که مدار  $RC$  موازی که قبلاً در نظر گرفته شده است را بکار برد. گیریم که ولتاژ  $v_0$  پاسخ حالت صفر مدار به ورودی منبع جریان  $i_0$  که در لحظه  $t=0$  شروع میشود باشد. برحسب اپراتور  $\mathcal{Z}_0$  داریم:

$$v_0 \triangleq \mathcal{Z}_0(i_0) \quad (2-0 \text{ الف})$$

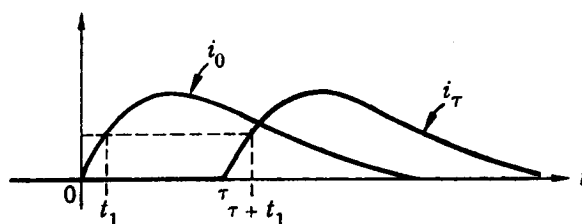
زیرنویس  $0$  اپراتور  $\mathcal{Z}_0$  مخصوصاً نشان میدهد که لحظه شروع،  $t=0$  میباشد. بنابراین  $v_0$  جواب منحصر بفرد معادله دیفرانسیل زیر است:

$$C \frac{dv_0}{dt} + Gv_0 = i_0(t) \quad t \geq 0 \quad (2-0 \text{ ب})$$

با شرط

$$v_0(0) = 0 \quad (2-0 \text{ پ})$$

در حال  $(2-0 \text{ ب})$  و  $(2-0 \text{ پ})$  ما فقط به  $t \geq 0$  علاقمندیم. با قرارداد قبلی فرض میکنیم که برای  $t < 0$ ،  $i_0(t) = 0$  و  $v_0(t) = 0$  باشد. حال فرض کنید که بدون تغییر دادن فرم شکل موج  $i_0(\cdot)$  آنرا بطور افقی انتقال دهیم تا اینکه در زمان  $\tau$



شکل ۳-۵- شکل موج  $i_\tau$  نتیجه انتقال شکل موج  $i_0$  بمقدار  $\tau$  ثانیه است

شروع کند،  $\tau \geq 0$  (به شکل ۳-۵ مراجعه شود). منحنی حاصل، تابع جدید  $i_\tau(0)$  را تعریف میکند که زیرنویس  $\tau$  نشان دهنده زمان شروع جدید است. از روی منحنی واضح است که عرض  $i_\tau$  در زمان  $\tau + t_1$  برابر عرض  $i_0$  در زمان  $t_1$  میباشد و چون  $t_1$  اختیاری است بنابراین:

$$i_\tau(\tau + t_1) = i_0(t_1) \quad \text{برای همه } t_1$$

و اگر  $t = \tau + t_1$  قرار دهیم بدست می آوریم:

$$(۳-۵) \quad i_\tau(t) = \begin{cases} i_0(t - \tau) & t \geq \tau \\ 0 & t < \tau \end{cases}$$

حال  $v_\tau$ ، پاسخ مدار  $RC$  به ورودی  $i_\tau$  را در نظر گیرید، با فرض اینکه در زمان صفر، مدار در حالت صفر است، داریم:

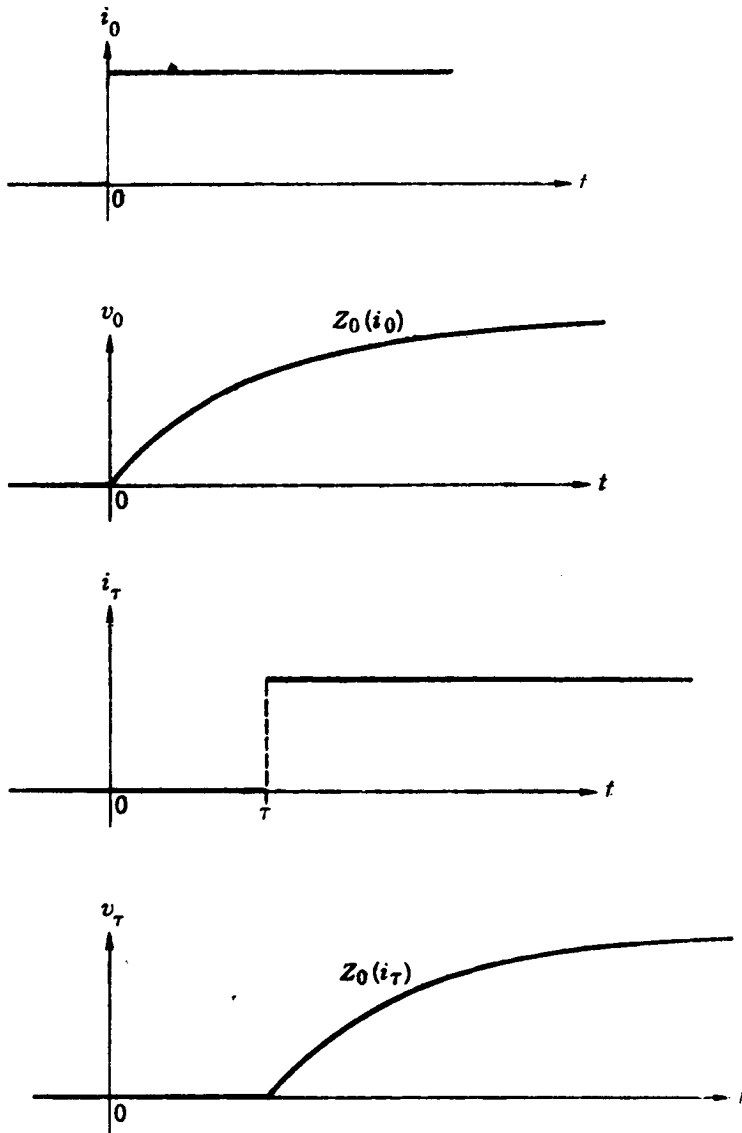
$$(۴-۵ الف) \quad v_\tau \triangleq \mathcal{Z}_0(i_\tau)$$

بعبارت دقیقتر،  $v_\tau$  پاسخ منحصر بفرد معادله زیر است:

$$(۴-۵ ب) \quad C \frac{d}{dt} v_\tau(t) + G v_\tau(t) = i_\tau(t) \quad t \geq 0$$

با شرط

$$(۴-۵ پ) \quad v_\tau(0) = 0$$



شکل ۴-۵- تشریح خاصیت تغییرناپذیری بازمان

بطور حسی، ما انتظار داریم که شکل موج  $v_\tau$  همان شکل موج  $v_0$  باشد که بمقدار  $\tau$  انتقال داده شده است. در واقع چون مدار تغییرناپذیر با زمان است پاسخ آن به  $i_\tau$  که در زمان  $\tau$  وارد شده است، بجز یک انتقال زمانی، برابر پاسخ آن به  $i_0$  که در زمان  $t=0$  وارد شده است خواهد بود. این حقیقت در شکل (۴-۵) نشان داده شده است. برای دانشجویانی که علاقمند به استدلال مشروح باشند، اثبات زیر را در دوره بعد بیان میکنیم:

۱-  $v_\tau$  در فاصله  $(0, \tau)$  بطور متحد مساوی صفر است، در واقع  $v_\tau \equiv 0$ ، برای  $0 \leq t \leq \tau$  در معادله (۴-۵) ب (ب) علت اینکه در این فاصله  $i_\tau \equiv 0$  و در شرط اولیه (۴-۵) ب) صدق میکند. چون در فاصله  $0 \leq t \leq \tau$ ،  $v_\tau \equiv 0$  است از اینجا نتیجه میشود:

$$v_\tau(\tau) = 0 \quad (5-5)$$

۲- حال  $v_\tau$  را برای  $t \geq \tau$  باید تعیین نمود. برای این کار معادله (۵-۵) را بعنوان شرط اولیه بکار برده و اظهار میکنیم که شکل موج حاصل از انتقال  $v_0$  بمقدار  $\tau$  برای  $t \geq \tau$  در معادلات (۴-۵) ب) و (۵-۵) صدق میکند. برای اثبات این مطلب تحقیق میکنیم تابع  $y$  که بصورت  $y(t) \triangleq v_0(t-\tau)$  تعریف میشود، برای  $t \geq \tau$  در معادله دیفرانسیل (۴-۵) ب) و شرط اولیه (۵-۵) صدق میکند.

با عوض کردن  $t$  با  $t-\tau$  در معادله (۲-۵) ب) به دست می آوریم که:

$$C \frac{d}{dt} [v_0(t-\tau)] + G v_0(t-\tau) = i_0(t-\tau) = i_\tau(t) \quad t \geq \tau \quad (6-5 \text{ الف})$$

و یا طبق تعریف:

$$C \frac{d}{dt} [y(t)] + G y(t) = i_\tau(t) \quad t \geq \tau \quad (6-5 \text{ ب})$$

که دقیقاً همان معادله (۴-۵) ب) برای  $t \geq \tau$  میباشد. واضح است که شرایط اولیه نیز برقرار است زیرا:

$$y(\tau) \triangleq v_0(t-\tau) \Big|_{t=\tau} = v_0(0) = 0$$

بعبارت دیگر تابع  $y(t) \triangleq v_0(t-\tau)$  برای  $t \geq \tau$  در معادلهٔ دیفرانسیل (۴-۵) و شرط اولیه (۵-۵) صدق میکند. این حقیقت، توأم با  $v_\tau = 0$  در فاصلهٔ  $[0, \tau)$  لازم می‌دارد که «شکل موج  $v_0$  که بمقدار  $\tau$  تغییر مکان داده باشد برابر  $Z_0(i_\tau)$ ، یعنی پاسخ حالت صفر به ورودی  $i_\tau$ ، می‌باشد.

مثال- اگر  $i_0(t) = Iu(t)$  باشد در این صورت:

$$v_0(t) = u(t) RI \left(1 - e^{-\frac{t}{RC}}\right) \quad \text{برای همه } t$$

و پاسخ حالت صفر برای  $i_\tau(t) = i_0(t-\tau) = Iu(t-\tau)$  مساوی است با:

$$v_\tau(t) = u(t-\tau) RI \left(1 - e^{-\frac{(t-\tau)}{RC}}\right) \quad \text{برای همه } t$$

**تبصره ۹-** استدلال گفته شده در بالا به مقدار خاص  $\tau \geq 0$  و به فرم شکل موج ورودی  $i_0$  بستگی ندارد. بعبارت دیگر برای همه  $\tau \geq 0$  و همه  $i_0$ ،  $Z_0(i_\tau)$  عیناً مساوی  $Z_0(i_0)$  است که بمقدار  $\tau$  انتقال داده شده است. این حقیقت را «خاصیت تغییرناپذیری با زمان» مدار خطی تغییرناپذیر با زمان  $RC$  نامند.

**تبصره ۱۰-** مشاهده این موضوع بسیار حائز اهمیت است که، در بحث اینکه معادله (۶-۵) در واقع همان معادله (۲-۵) است که در آن  $t-\tau$  بجای  $t$  جایگزین شده بود، از ثابت بودن مقادیر  $C$  و  $G$  استفاده کردیم.

### ۳-۵- اپراتور انتقال

میتوان مفهوم تغییرناپذیری با زمان را با بکار بردن «اپراتور انتقال» دقیقاً بیان نمود. گیریم که  $f(\cdot)$  شکل موج دلخواهی باشد که برای همه  $t$  تعریف شده است و  $T_\tau$  اپراتوری باشد که وقتی روی  $f$  عمل میکند شکل موجی یکسان ولی انتقال یافته بمقدار



$\tau$  بوجود می‌آورد. شکل موج انتقال یافته را  $f_\tau(\cdot)$  نامیده و عرضهای آن بوسیله رابطه زیر داده میشوند:

$$f_\tau(t) = f(t - \tau) \quad \text{برای همه } t$$

بعبارت دیگر، نتیجه بکار بردن اپراتور  $T_\tau$  روی شکل موج  $f$ ، شکل موج جدیدی است که با  $f$  با  $T_\tau f$  نشان داده می‌شود، بقسمی که در هر زمان  $t$  مقدار شکل موج جدید، که با  $(T_\tau f)(t)$  نشان داده می‌شود، توسط رابطه زیر به مقدار  $f$  مربوط میشود:

$$(T_\tau f)(t) = f(t - \tau) \quad \text{برای همه } t$$

در طرز نمایش بحث قبلی داشتیم  $f_\tau = T_\tau f$ . اپراتور  $T_\tau$  را اپراتور انتقال<sup>(۱)</sup> نامند. حقیقت اینکه اپراتور انتقال یک اپراتور خطی است بسیار حائز اهمیت است. در واقع این اپراتور دارای خاصیت جمع پذیری است و بنابراین:

$$T_\tau(f+g) = T_\tau f + T_\tau g$$

یعنی نتیجه انتقال  $f+g$  مساوی مجموع انتقال یافته  $f$  و انتقال یافته  $g$  است. این اپراتور همگن نیز میباشد. اگر  $\alpha$  یک عدد حقیقی دلخواه و  $f$  یک شکل موج اختیاری باشد:

$$T_\tau[\alpha f] = \alpha T_\tau f$$

یعنی اگر شکل موج  $f$  را در عدد  $\alpha$  ضرب کرده نتیجه را انتقال دهیم، همان شکل موجی را بدست می‌آوریم که ابتدا  $f$  را انتقال داده سپس آنرا در  $\alpha$  ضرب کنیم.

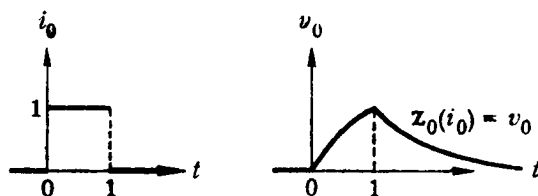
حال اپراتور انتقال را برای بیان خاصیت تغییرناپذیری با زمان بکار می‌بریم. مانند قبل، گیریم  $\mathcal{Z}_0(i_0)$  پاسخ مداری که در زمان صفر در حالت صفر است به ورودی  $i_0$  باشد. قبلاً  $v_0(t)$  برای نشان دادن مقدار پاسخ حالت صفر در زمان  $t$  بکار رفته بود [ بمعادله (۲-ه الف) مراجعه شود]. دلیل اینکه حالا  $\mathcal{Z}_0(i_0)$  بکار می‌رود تأکید وابستگی پاسخ حالت صفر به تمامی شکل موج ورودی  $i_0(\cdot)$  و همچنین تأکید زمانی است که مدار در حالت صفر میباشد. بخاطر نگهداشتن اینکه  $\mathcal{Z}_0(i_0)$  تمامی شکل موج است نه فقط مقدار آن در زمان  $t$ ، حائز اهمیت است. با این طرز نمایش میتوان خاصیت تغییرناپذیری بازمان

راکه در بالا نشان داده شد بصورت زیر نوشت :

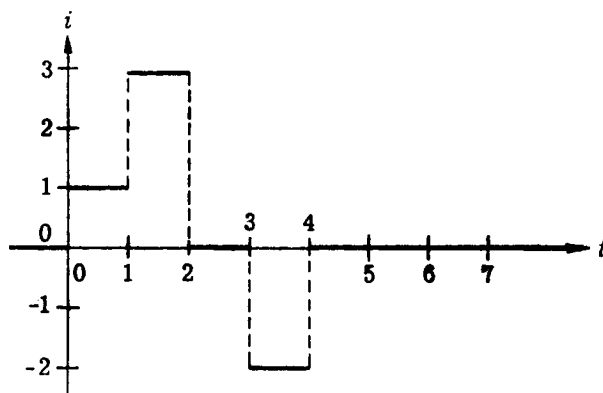
برای همه ورودی‌های  $i_0$  و همه  $\tau \geq 0$   $T_\tau[Z_0(i_0)] = Z_0[T_\tau i_0]$  (۷-۵)  
 گرچه رابطه (۷-۵) را فقط برای یک مدار خطی تغییرناپذیر با زمان که شامل یک مقاومت و خازن موازی است ثابت کردیم ، این مطلب ، در واقع ، در مورد « هر » مدار خطی تغییرناپذیر با زمان و برای « هر » ورودی  $i$  و « هر » مقدار  $\tau \geq 0$  معتبر است . معادله (۷-۵) خاصیت تغییرناپذیری با زمان مدارهای خطی تغییرناپذیر با زمان را بیان میدارد . این رابطه در بدست آوردن نمایش کانولوشن<sup>(۱)</sup> پاسخ حالت صفر در فصل ششم نقش اساسی خواهد داشت .

**تبصره ۵-** میتوان خاصیت تغییرناپذیری با زمان را که در رابطه (۷-۵) بیان شد بدین ترتیب تعبیر نمود که اپراتورهای  $T_\tau$  و  $Z_0$  « جابجایی پذیرند »<sup>(۲)</sup>، یعنی ترتیب اثر دادن دو عامل هیچ تفاوتی نمی کند . گرچه شما عملیات زیادی که جابجایی پذیرند دیده اید ( جمع اعداد حقیقی ، جمع ماتریس ها وغیره ) ، عملهای زیادی هم وجود دارند که جابجایی پذیر نیستند ( مثلاً ضرب ماتریسهای  $n \times n$  ) . این حقیقت که برای مدارهای خطی تغییرناپذیر با زمان اپراتورهای  $T_\tau$  و  $Z_0$  جابجایی پذیرند بسیار قابل ملاحظه است ، زیرا در بسیاری از موارد اگر ترتیب دو عمل با هم تعویض شود نتایج حاصل بطور فاحشی متفاوت میگردد . مثلاً اگر (۱) هفت تیری را پر کرده و (۲) آنرا نزدیک شقیقه خود قرار داده و ماشهٔ آنرا بکشیم ، نتیجه حاصل از نتیجهٔ آنکه عمل (۲) را قبل از عمل (۱) انجام دهیم بطور فاحشی متفاوت خواهد بود !

**مثال -** برای تشریح نتیجه خطی بودن و تغییرناپذیری با زمان مثالی بیان میکنیم . مدار خطی تغییرناپذیر با زمان دلخواهی را در نظر گرفته فرض کنید که پاسخ حالت صفر  $v_0$  به پالس ورودی  $i_0$  را مطابق شکل (۵-۵) اندازه گیری نموده و شکل موج  $v_0$  را ثبت کرده ایم . با بکار بردن طرز نمایش قبلی این بدین معنی است که  $v_0 = Z_0(i_0)$  . مسأله ، تعیین پاسخ حالت صفر  $v$  به ورودی  $i$  نشان داده شده در شکل (۵-۶) میباشد که که در آن :



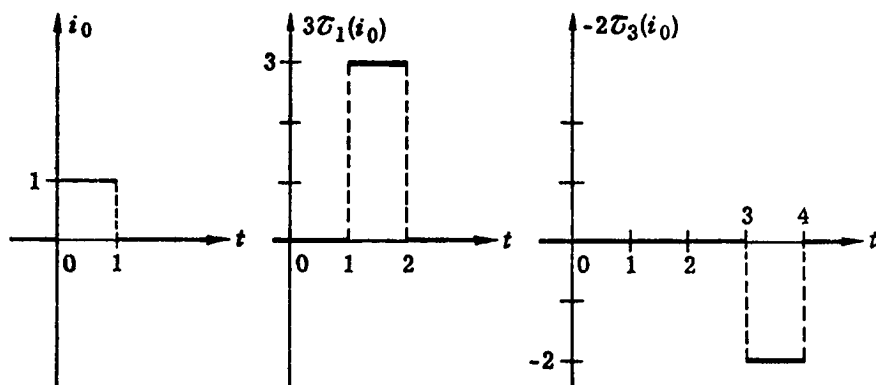
شکل ۵-۵- جریان  $i_0$  و پاسخ حالت صفر  $v_0$  متناظر با آن



شکل ۵-۶- ورودی  $i(t)$

$$i(t) = \begin{cases} 1 & \text{برای } 0 < t \leq 1 \\ 3 & \text{برای } 1 < t \leq 2 \\ 0 & \text{برای } 2 < t \leq 3 \\ -2 & \text{برای } 3 < t \leq 4 \\ 0 & \text{برای } 4 < t \end{cases}$$

مشاهده قابل توجه اینست که ورودی داده شده را میتوان بصورت ترکیب خطی  $i_0$  و مضربهایی از  $i_0$  که بطور زمانی انتقال یافته اند نمایش داد. این عمل در شکل (۷ - ۵) نشان داده شده است. مجموع سه تابع نشان داده شده مساوی  $i$  است. از منحنی های  $i$  و  $i_0$  واضح است که :

شکل ۷-۵- تجزیه  $i$  بر حسب پالسهای انتقال یافته

$$i = i_0 + T_1(i_0) - T_3(i_0)$$

پاسخ حالت صفر در اثر ورودی  $i$  را  $v$  نامیده و داریم :

$$\begin{aligned} v &= Z_0(i) \\ &= Z_0[i_0 + T_1(i_0) - T_3(i_0)] \end{aligned}$$

از خطی بودن پاسخ حالت صفر بدست می‌آوریم که :

$$v = Z_0(i_0) + T_1[Z_0(i_0)] - T_3[Z_0(i_0)]$$

و از خاصیت تغییرناپذیری با زمان داریم :

$$v = Z_0(i_0) + T_1[Z_0(i_0)] - T_3[Z_0(i_0)]$$

و چون  $v_0 = Z_0(i_0)$  پس داریم :

$$v = v_0 + T_1[v_0] - T_3[v_0]$$

و یا :

$$v(t) = v_0(t) + v_0(t-1) - v_0(t-3) \quad \text{برای } t \geq 0$$

**تجربه ۵- روشی** که برای محاسبه  $v$  برحسب  $v_0$  بکار رفت معمولاً به روش «اصل جمع آثار»<sup>(۱)</sup> معروف است. توجه به این مطلب بسیار اهمیت دارد که ما باید از خاصیت تغییرناپذیری با زمان و این حقیقت که پاسخ حالت صفر یک «تابع خطی» ورودی است کمک بگیریم.

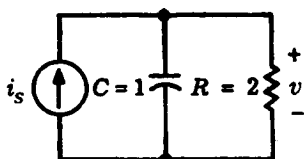
**تمرین -** مدار آشنای خطی تغییرناپذیر با زمان  $RC$  نشان داده شده در شکل (۸-۵) که در آن  $i_1$  ورودی و  $v$  پاسخ میباشد را در نظر بگیرید.

الف: پاسخ حالت صفر به ورودی‌های زیر را محاسبه و رسم کنید:

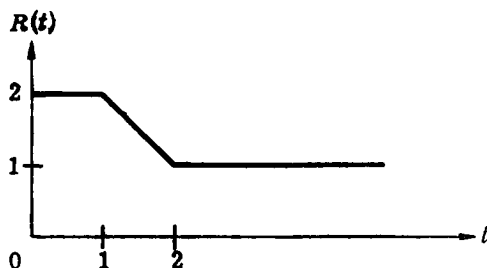
$$i_1(t) = \begin{cases} 1 & 0 < t \leq 0.5 \quad \text{برای} \\ 0 & 0.5 < t \quad \text{برای} \end{cases}$$

$$i_1(t) = \begin{cases} 2 & 0 < t \leq 0.5 \quad \text{برای} \\ 0 & 0.5 < t \leq 2 \quad \text{برای} \\ -0.5 & 2 < t \leq 2.5 \quad \text{برای} \\ 0 & 2.5 < t \quad \text{برای} \end{cases}$$

ب: حال فرض کنید که مقاومت تغییرپذیر با زمان ولی هنوز خطی باشد و مقاومت آن بصورت تابعی از زمان مطابق شکل (۸-۵) باشد. فرض کنید که میخواهیم پاسخ این مدار را به ورودی  $i_1$  حساب کنیم، آیا هنوز میتوان روش بحث قبلی را بکار برد؟ اگر جواب منفی است دلیلش را بطور خلاصه ذکر کنید.



(الف)



(ب)

شکل ۸-۵- (الف) یک مدار خطی ساده  $RC$

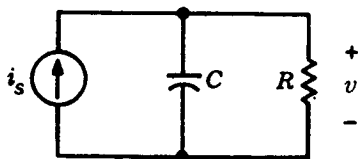
(ب) مشخصه مقاومت تغییرپذیر

بازمان

## ۶- پاسخ ضربه

پاسخ حالت صفر یک مدار تغییرناپذیر بازمان را بیک ضربه «واحد» که در  $t=0$  وارد شده است پاسخ ضربه مدار گفته با  $h$  نشان میدهند. به عبارت دقیقتر،  $h(t)$  پاسخ مدار در زمان  $t$  است بشرطیکه (۱) ورودی آن ضربه واحد  $\delta$  باشد و (۲) درست قبل از وارد نمودن ضربه، مدار در «حالت صفر» باشد. برای راحتی فرمولهای بعدی  $h$  را برای  $t < 0$  مساوی صفر تعریف می‌کنیم. از آنجائیکه محاسبهٔ پاسخ ضربه برای مهندسين برق اهمیت بسیار زیادی دارد، سه روش برای محاسبهٔ آن ارائه خواهد شد.

«روش اول» در اینجا با تقریب، تابع پالس  $p_{\Delta}$  را جایگزین تابع ضربه می‌نمائیم. برای بدست آوردن آشنایی اولیه با پاسخ ضربه، پاسخ ضربه مدار  $RC$  موازی نشان داده شده در شکل (۶-۱) را محاسبه می‌کنیم. ورودی مدار منبع جریان  $i_s$  و پاسخ، ولتاژ خروجی  $v$  میباشد. چون، بنا به تعریف، پاسخ ضربه حالت صفر به ورودی  $\delta$  میباشد، پس پاسخ ضربه جواب معادله دیفرانسیل زیر است:



شکل ۶-۱- مدار خطی تغییرناپذیر بازمان RC

$$(۶-۱) \quad C \frac{dv}{dt} + Gv = \delta(t)$$

با شرط

$$(۶-۲) \quad v(0-) = 0$$

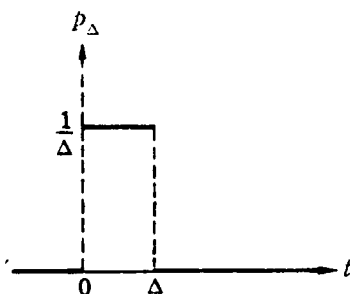
که در آن علامت  $0-$  درست لحظه قبل از  $t=0$  را نشان می‌دهد.

بعلت وجود تابع ضربه درست راست معادله (۶-۱) لازم است که بین  $0+$  و  $0-$  تمایزی قائل شد. در لحظه  $t=0$ ، جریان بی‌نهایت زیادی در فاصله زمانی بی‌نهایت کوچکی وارد مدار می‌شود. این وضعیت، مشابه توپ گلفی است که در روی زدن گاه قرار گرفته است و در لحظه  $t=0$  بوسیله چوگان زده می‌شود. واضح است که تمیز دادن سرعت توپ در لحظه  $0-$ ، یعنی درست قبل از اینکه توپ زده شود، از سرعت آن در لحظه  $0+$ ، یعنی درست بعد از اینکه توپ زده می‌شود، اهمیت بسیار زیادی دارد.

معادله (۶-۲) بیان می‌دارد که مدار، درست قبل از وارد کردن ورودی، در حالت صفر است. در حل معادله (۶-۱)، با مشکلاتی مواجه می‌شویم، زیرا وقتی دقیق‌تر صحبت کنیم  $\delta$  یک تابع ریاضی «نیست». از اینرو، جواب را با جایگزین نمودن تقریبی ضربه واحد  $\delta$  با تابع پالس  $p_{\Delta}$  و محاسبه جواب حاصل و میل دادن  $0 \rightarrow \Delta$  بدست خواهیم آورد. بخاطر بیاورید که  $p_{\Delta}$  بصورت زیر تعریف شده است:

$$p_{\Delta}(t) = \begin{cases} 0 & t < 0 & \text{برای} \\ \frac{1}{\Delta} & 0 < t < \Delta & \text{برای} \\ 0 & \Delta < t & \text{برای} \end{cases}$$

و در شکل (۶-۲) رسم شده است. قدم اول بدست آوردن  $h_{\Delta}$ ، یعنی پاسخ حالت صفرمدار

شکل ۶-۲- تابع پالس  $p_{\Delta}(\cdot)$ 

$RC$  به ورودی  $p_{\Delta}$  می‌باشد که در آن  $\Delta$  خیلی کوچکتر از ثابت زمانی  $RC$  انتخاب می‌شود. شکل موج  $h_{\Delta}$  جواب معادله دیفرانسیل زیر است:

$$(۶-۲ \text{ الف}) \quad C \frac{dh_{\Delta}}{dt} + \frac{1}{R} h_{\Delta} = \frac{1}{\Delta} \quad 0 < t < \Delta$$

$$(۶-۲ \text{ ب}) \quad C \frac{dh_{\Delta}}{dt} + \frac{1}{R} h_{\Delta} = 0 \quad t > \Delta$$

با شرط  $h_{\Delta}(0) = 0$ . واضح است که  $\frac{1}{\Delta}$  مقدار ثابتی می‌باشد و بنابراین از (۶-۲ الف) داریم:

$$(۶-۲ \text{ الف}) \quad h_{\Delta}(t) = \frac{R}{\Delta} (1 - e^{-\frac{t}{RC}}) \quad 0 < t < \Delta$$

و این پاسخ حالت صفر به ورودی پله  $\frac{1}{\Delta} u(t)$  می‌باشد. از (۶-۲ ب)، برای  $t > \Delta$ ، پاسخ ورودی صفر است که در  $t = \Delta$  از  $h_{\Delta}(\Delta)$  شروع می‌کند. بنابراین:

$$(۶-۲ \text{ ب}) \quad h_{\Delta}(t) = h_{\Delta}(\Delta) e^{-\frac{t-\Delta}{RC}} \quad t > \Delta$$

پاسخ کامل  $h_{\Delta}$  از روی (۶-۲ الف) و (۶-۲ ب) در شکل (۶-۳ الف) نشان داده شده است. از (۶-۲ الف) داریم:

$$h_{\Delta}(\Delta) = \frac{R}{\Delta} (1 - e^{-\frac{\Delta}{RC}})$$

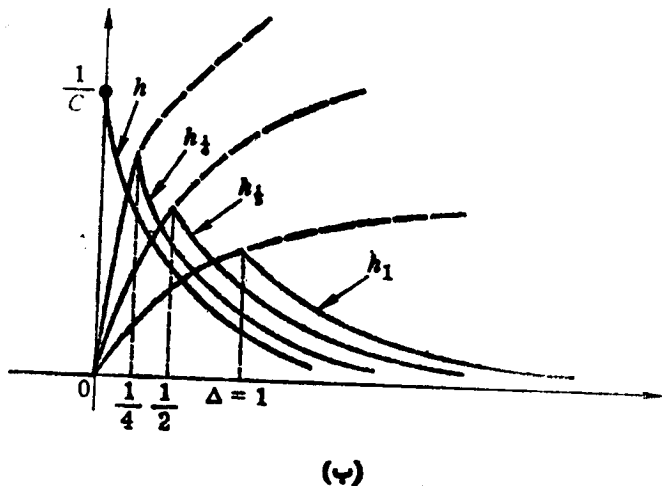
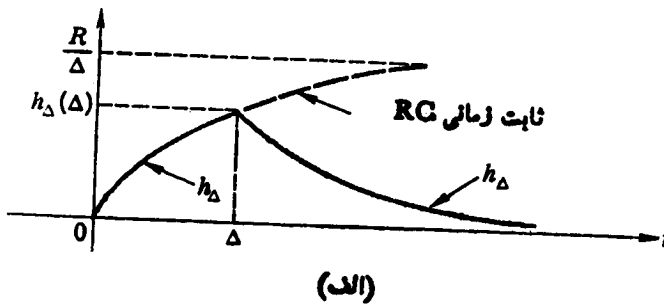


و چون  $\Delta$  خیلی کوچکتر از  $RC$  میباشد، با بکار بردن بسط :

$$e^{-x} = 1 - x + \frac{x^2}{2!} - \frac{x^3}{3!} + \dots$$

بسط می‌آوریم :

$$\begin{aligned} h_{\Delta}(\Delta) &= \frac{R}{\Delta} \left[ \frac{\Delta}{RC} - \frac{1}{2!} \left( \frac{\Delta}{RC} \right)^2 + \dots \right] \\ &= \frac{1}{C} \left[ 1 - \frac{1}{2!} \left( \frac{\Delta}{RC} \right) + \dots \right] \end{aligned}$$



شکل ۳-۶ - (الف) پاسخ حالت صفر  $p_{\Delta}$

(ب) پاسخها وقتی که  $\Delta \rightarrow 0$

بطریق مشابه، برای مقادیر خیلی کوچک  $\Delta$  و  $0 < t < \Delta$ ، با بسط تابع نمایی در (۶-۴ الف) بدست می‌آید که :

$$h_{\Delta}(t) = \frac{1}{C} \frac{t}{\Delta} + \dots \quad 0 < t < \Delta$$

توجه کنید که شیب منحنی  $h_{\Delta}$  در فاصله  $(0, \Delta)$  برابر  $\frac{1}{C\Delta}$  می‌باشد. و چون  $\Delta$  کوچک است این شیب خیلی زیاد است. و قتیکه  $0 \rightarrow \Delta$  شیب منحنی  $h_{\Delta}$  در فاصله  $(0, \Delta)$  تند و تندتر گشته و  $\frac{1}{C} \rightarrow h_{\Delta}(\Delta)$ ، و درحد،  $h_{\Delta}$  در لحظه  $t=0$  از صفر به  $\frac{1}{C}$  می‌جهد. برای  $t > 0$  از (۶-۴ ب) بدست می‌آوریم که :

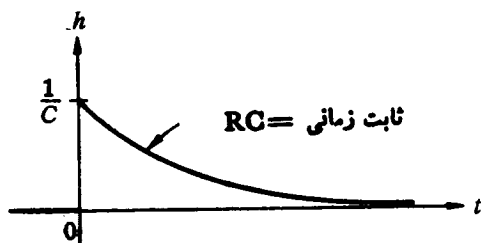
$$h_{\Delta}(t) \rightarrow -\frac{1}{C} e^{-\frac{t}{RC}}$$

و قتیکه  $\Delta$  بسمت صفر میل میکند،  $h_{\Delta}$  مطابق شکل (۶-۳ ب) بسمت پاسخ ضربه  $h$  میل میکند. با بغاظر آوردن قرارداد اینکه برای  $t < 0$ ،  $h(t)$  را مساوی صفر قرار میدهیم میتوان نوشت :

$$h(t) = u(t) \frac{1}{C} e^{-\frac{t}{RC}} \quad \text{برای همه } t \quad (6-5)$$

پاسخ ضربه  $h$  در شکل (۶-۴) نشان داده شده است.

محاسبهٔ  $h$  بطریق بالا دو تبصره زیر را لازم میدارد :



شکل ۶-۴- پاسخ ضربه مدار RC شکل (۶-۱)

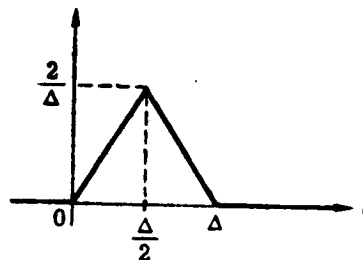
**تبصره ۱-** منظور ما از محاسبه پاسخ ضربه به طریق فوق، نشان دادن این حقیقت است که این روش، یک روش بسیار سراسری می باشد که فقط احتیاج به جایگزین نمودن تقریبی  $\delta$  با یک پالس مناسب، که در اینجا  $p_{\Delta}$  است، دارد. تنها شرایطی که  $p_{\Delta}$  باید در آن صدق کند اینست که در پیرون فاصله  $(0, \Delta)$  مساوی صفر بوده و مساحت زیر  $p_{\Delta}$  مساوی واحد باشد، یعنی:

$$\int_0^{\Delta} p_{\Delta}(t) dt = 1$$

واضح است که شکل  $p_{\Delta}$  در بدست آوردن پاسخ هیچگونه اثری ندارد و بنابراین ما شکلی را انتخاب میکنیم که حداقل کار را لازم داشته باشد. البته می توانستیم پالس مثلی نشان داده شده در شکل (۵-۶) را اختیار کنیم. توجه کنید که دامنه حداکثر پالس مثلی در اینجا مساوی  $\frac{2}{\Delta}$  می باشد. برقراری چنین شرطی برای اینکه مساحت زیر پالس برای همه  $\Delta > 0$  مساوی واحد باشد لازم است.

**تبصره ۲-** چون برای  $t > 0$ ،  $\delta(t) = 0$  است (یعنی برای  $t > 0$  ورودی بطور متعادل برابر صفر است)، نتیجه می شود که برای  $t > 0$  پاسخ ضربه  $h(t)$  همانند یک پاسخ ورودی صفر خاص می باشد. ما این موضوع را بعداً بکار خواهیم برد.

« رابطه بین پاسخ ضربه و پاسخ پله »  
حال می خواهیم یک رابطه بسیار مهم میان پاسخ پله و پاسخ ضربه یک مدار خطی تغییرناپذیر با زمان بدست آوریم، عبارت دقیقتر، می خواهیم صحت مطلب زیر را نشان دهیم:



**شکل ۵-۶-** میتوان یک پالس مثلی را نیز برای تقریب نمودن ضربه بکار برد.

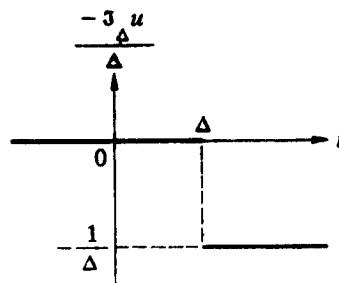
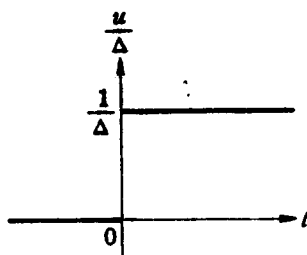
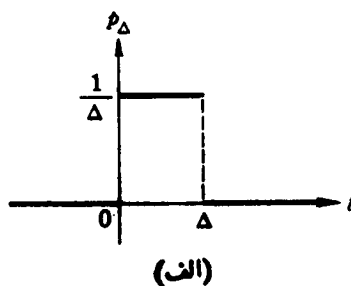
« پاسخ ضربه یک مدار خطی تغییرناپذیر با زمان مشتق زمانی پاسخ پله آن است . »  
 بطورسمبلیک :

$$(۶-۶) \quad h = \frac{ds}{dt} \quad \text{با بطورمعادل} \quad s(t) = \int_{-\infty}^t h(t') dt'$$

ما این عبارت مهم را با جایگزین نمودن تقریبی ضربه با تابع پالس  $p_{\Delta}$  ثابت میکنیم . گیریم که  $h_{\Delta}$  پاسخ حالت صفر به ورودی  $p_{\Delta}$  باشد ، یعنی :

$$h_{\Delta} \triangleq \mathcal{Z}_0(p_{\Delta})$$

وقتیکه  $\Delta \rightarrow 0$  ، تابع پالس  $p_{\Delta}$  به سمت ضربه واحد  $\delta$  میل کرده و  $h_{\Delta}$  ، پاسخ حالت صفر به ورودی پالس  $p_{\Delta}$  ، به سمت پاسخ ضربه  $h$  میل می نماید . حال  $p_{\Delta}$  را بصورت مجموع



شکل ۶-۶- تابع پالس  $p_{\Delta}$  شکل (الف) را میتوان بعنوان مجموع

تابع پله شکل (ب) و تابع پله تأخیردار شکل (پ)

در نظر گرفت

یک تابع پله و یک تابع پله تأخیردار مطابق شکل (۶-۶) در نظر میگیریم. بنابراین:

$$p_{\Delta} = \frac{1}{\Delta} [u(t) - u(t - \Delta)] = \frac{1}{\Delta} u + \frac{-1}{\Delta} T_{\Delta} u$$

از خطی بودن پاسخ حالت صفر داریم :

$$\begin{aligned} (6-7) \quad Z_0(p_{\Delta}) &= Z_0\left(\frac{1}{\Delta} u + \frac{-1}{\Delta} T_{\Delta} u\right) \\ &= \frac{1}{\Delta} Z_0(u) + \frac{-1}{\Delta} Z_0(T_{\Delta} u) \end{aligned}$$

چون مدار خطی و تغییرناپذیر با زمان است اپراتورهای  $Z_0$  و  $T_{\Delta}$  جابجایی پذیرند و بنابراین :

$$(6-8) \quad Z_0(T_{\Delta} u) = T_{\Delta} Z_0(u)$$

گیریم که پاسخ پله را بصورت زیر نشان دهیم :

$$s \triangleq Z_0(u)$$

میتوان معادلات (۶-۷) و (۶-۸) را با هم ترکیب نموده و بدست آورد که :

$$h_{\Delta} \triangleq Z_0(p_{\Delta}) = \frac{1}{\Delta} s - \frac{1}{\Delta} T_{\Delta} s$$

و یا :

$$\begin{aligned} h_{\Delta}(t) &= \frac{1}{\Delta} s(t) - \frac{1}{\Delta} s(t - \Delta) \\ &= \frac{s(t) - s(t - \Delta)}{\Delta} \quad \text{برای همه } t \end{aligned}$$

حال وقتی که  $\Delta \rightarrow 0$ ، عبارت سمت راست بصورت مشتق درمی آید و بنابراین :

$$\lim_{\Delta \rightarrow 0} h_{\Delta}(t) = h(t) = \frac{ds}{dt}$$

تبصره- دو معادله (۶-۶) برای مدارهای خطی «تغییرپذیر با زمان» معتبر نیست، و نباید هم چنین انتظاری داشت زیرا که تغییرناپذیری با زمان در یک مرحله اساسی از اثبات این معادلات بکار رفت. بنابراین، برای مدارهای خطی «تغییرپذیر با زمان» مشتق زمانی پاسخ پله، پاسخ ضربه را بدست «نمیدهد».

«روش دوم» در این روش  $h = \frac{ds}{dt}$  را بکار می‌بریم. مدار  $RC$  موازی شکل (۶-۱) را دوباره در نظر گرفته بخاطر آورد که  $s$ ، پاسخ پله آن بصورت زیر می‌باشد:

$$s(t) = u(t) R \left( 1 - e^{-\left(\frac{1}{RC}\right)t} \right)$$

اگر ما سمت راست را بصورت حاصلضرب دو تابع در نظر گرفته وقاعده مشتق گیری:

$$(uv)' = u'v + uv'$$

را بکار بریم پاسخ ضربه را بدست می‌آوریم:

$$h(t) = \delta(t) R \left( 1 - e^{-\left(\frac{1}{RC}\right)t} \right) + \frac{1}{C} u(t) e^{-\left(\frac{1}{RC}\right)t}$$

جمله اول بطور متحد برابر صفر است، زیرا برای  $t \neq 0$ ،  $\delta(t) = 0$  و برای  $t = 0$ ،

$$1 - e^{-\left(\frac{1}{RC}\right)t} = 0$$

است. و بنابراین داریم:

$$h(t) = \frac{1}{C} u(t) e^{-\left(\frac{1}{RC}\right)t}$$

البته این نتیجه با نتیجه بدست آمده قبلی (۶-۵) یکسان است.

«روش سوم» در این روش مستقیماً معادله دیفرانسیل را بکار برده نشان می‌دهیم که تابع  $h$  که بصورت زیر تعریف می‌شود:

$$h(t) = \frac{1}{C} u(t) e^{-\frac{t}{RC}} \quad \text{برای همه } t$$

جواب معادله دیفرانسیل زیر است :

$$(۶-۹) \quad C \frac{d}{dt}(v) + Gv = \delta \quad v(0-) = 0 \quad \text{با شرط}$$

برای اینکه تعصبی باین حالت نداشته باشیم جواب معادله (۶-۹) را  $y$  نامیده و نشان می‌دهیم که  $y = h$  است. چون برای  $t > 0$ ،  $\delta(t) = 0$  می‌باشد و  $y$  جواب معادله (۶-۹) است، باید داشته باشیم :

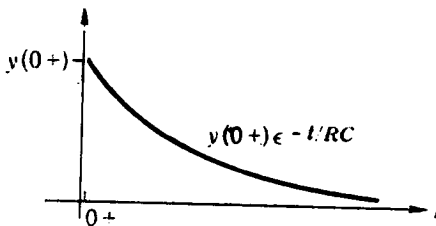
$$(۶-۱۰) \quad y(t) = y(0+) e^{-\frac{t}{RC}} \quad \text{برای } t > 0$$

و این در شکل (۷-۶ الف) نشان داده شده است. همچنین چون برای  $t < 0$ ،  $\delta(t) = 0$  است و در زمان  $0$  مدار در حالت صفر می‌باشد، باید داشته باشیم :

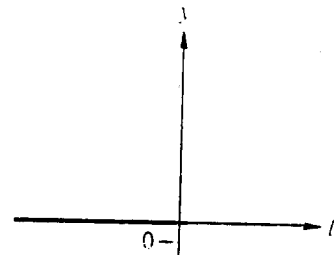
$$(۶-۱۱) \quad y(t) = 0 \quad \text{برای } t < 0$$

و این در شکل (۷-۶ ب) نشان داده شده است. از ترکیب (۶-۱۰) و (۶-۱۱) نتیجه می‌گیریم که :

$$(۶-۱۲) \quad y(t) = u(t) y(0+) e^{-\frac{t}{RC}} \quad \text{برای همه } t$$



(الف)



(ب)

شکل ۷-۶- پاسخ ضربه برای مدار  $RC$  موازی، (الف) -  $y(t)$

برای  $t > 0$  (ب) -  $y(t)$  برای  $t < 0$ .

حال باید  $y(0+)$ ، یعنی مقدار جهش منحنی  $y$  در  $t=0$ ، محاسبه گردد. در این محاسبه از مطلب معلوم زیر استفاده میکنیم:

$$\delta(t) = \frac{du(t)}{dt}$$

با بکار بردن رابطه (۱۲ - ۶) و در نظر گرفتن سمت راست آن بصورت حاصلضرب دو تابع بدست می‌آوریم که:

$$\frac{dy}{dt}(t) = \delta(t)y(0+)e^{-\frac{t}{RC}} + u(t)y(0+)\frac{-1}{RC}e^{-\frac{t}{RC}}$$

در جمله اول، چون  $\delta(t)$  در همه جا بجز  $t=0$  صفر است میتوان در جمله‌ای که در  $\delta(t)$  ضرب میشود  $t$  را مساوی صفر قرار داد و بنابراین نوشت:

$$\frac{dy}{dt}(t) = \delta(t)y(0+) + u(t)y(0+)\frac{-1}{RC}e^{-\frac{t}{RC}}$$

با جایگزینی در (۹ - ۶) بدست می‌آوریم که:

$$\delta(t)Cy(0+) - u(t)y(0+)Ge^{-\frac{t}{RC}} + Gu(t)y(0+)e^{-\frac{t}{RC}} = \delta(t)$$

پس از حذف جملات مشابه، تنها جمله‌ای که درست چپ باقی میماند مساوی است با  $\delta(t)Cy(0+)$ ، و چون این جمله باید با عبارت  $\delta(t)$  سمت راست معادل باشد، بدست می‌آید که  $Cy(0+) = 1$ ، عبارت معادل:

$$y(0+) = \frac{1}{C}$$

با گذاشتن مقدار  $y(0+)$  در (۱۲ - ۶) نتیجه میگیریم که جواب (۹ - ۶) در واقع همان  $h$ ، یعنی پاسخ ضربه که قبلاً محاسبه شده است میباشد.



تبصره- در بالا نشان دادیم که برای  $t > 0$  جواب معادله دیفرانسیل :

$$C \frac{d}{dt}(v) + Gv = 0 \quad v(0-) = 0 \quad \text{با شرط}$$

با جواب معادله دیفرانسیل زیر یکسان است :

$$(۱-۱۳) \quad C \frac{d}{dt}(v) + Gv = 0 \quad v(0+) = \frac{1}{C} \quad \text{با شرط}$$

برای  $t > 0$  . این موضوع را میتوان با انتگرال گیری دوطرف رابطه (۱-۹) از  $t=0-$  تا  $t=0+$  مشاهده نموده و بدست آورد که :

$$Cv(0+) - Cv(0-) + G \int_{0-}^{0+} v(t') dt' = 1$$

و چون  $v$  پایاندار<sup>(۱)</sup> است :

$$G \int_{0-}^{0+} v(t') dt' = 0$$

میباشد . همچنین چون  $v(0-) = 0$  ، پس از اینجا بدست میآوریم که :

$$v(0+) = \frac{1}{C}$$

در معادله (۱-۱۳) اثر ضربه در زمان  $t=0$  با در نظر گرفتن شرط اولیه در زمان  $t=0+$  منظور شده است .