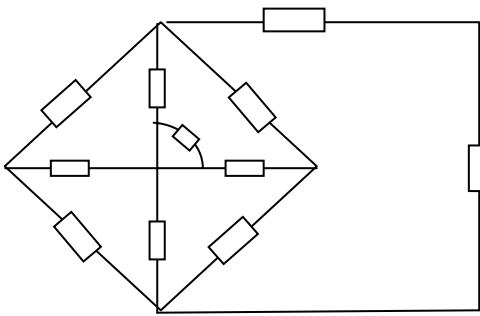


۱- الف- بعضی از جریان های شاخه های مدار نشان داده شده است جریان های i_z, i_y, i_x, i_t را تعیین کنید .

ب- جریان چند شاخه را می توان به صورت دلخواه انتخاب کرد و جریان بقیه شاخه ها را برحسب آن ها بیان نمود؟

پ- اگر بخواهیم i_z, i_y, i_x, i_t متغیرهای مستقل جریان باشند کدام یک از جریانهای شاخه های دیگر را هم می توان به عنوان متغیر مستقل جریان در نظر گرفت؟



حل : برای حل باید kcl را در گروه های زیر نوشت :

۲ گره $kcl : -2 + 1 = i_w \rightarrow i_w = -1A$

۴ گره $kcl : i_y - 3 + 5 = 0 \rightarrow i_y = -2A$

۵ گره $kcl : i_t + 13 = 0 \rightarrow i_t = -13A$

۳ گره $kcl : -1 - 13 = -3 + i_z \rightarrow i_z = -11A$

۷ گره $kcl : i_x = -2 - 2 \rightarrow i_x = -4A$

ب) تعداد متغیرهای مستقل جریان :

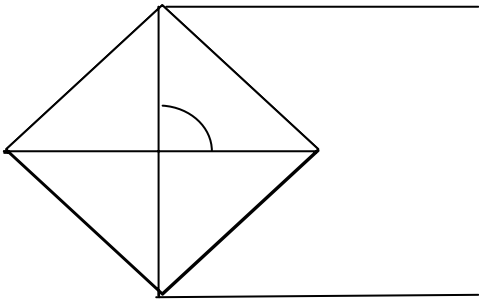
۱+ تعداد گره ها - تعداد شاخه ها = تعداد متغیرهای مستقل جریان

$= 5 = 11 - 7 + 1$ = تعداد متغیرهای مستقل جریان

پ) بعد از رسم گراف جریان های داده شده جریان های بعدی باید به گونه ای انتخاب شوند که

هیچ گره ای وجود نداشته باشد که تمام شاخه های آن رنگ شده باشد.

یعنی جریان های (۱-۲)، (۳-۲)، (۳-۴)، یا (۱-۴) را می توان به عنوان متغیر مستقل انتخاب کرد.



۲- الف- در مدار سؤال قبل ولتاژ چند شاخه را می توان به صورت دلخواه انتخاب کرد و ولتاژ

بقیه شاخه ها را برحسب آن بیان نمود؟

ب- فرض کنید جهت های قرار دادی متناظر به کار رفته و عددهای ادا شده در شکل قبل

ولتاژ شاخه ها باشند آیا این ولتاژها برای مشخص کردن ولتاژ تمام شاخه ها کافی است؟

پ- ولتاژ کدام شاخه ها را می توان به مجموع ولتاژهای داده شده اضافه کرد یا یکدسته متغیر

مستقل ولتاژ شاخه بدست آید؟

الف) باید تعداد متغیرهای مستقل ولتاژ را از فرمول زیر محاسبه کنیم.

$$۶ = ۷ - ۱ = ۱ - \text{تعداد گره ها} = \text{تعداد متغیرهای مستقل ولتاژ}$$

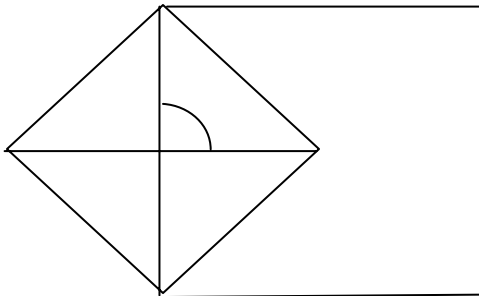
ب) فقط ۵ متغیر مستقل ولتاژ مطرح شده که برای حل مدار حداقل به ۶ متغیر مستقل مورد نیاز

است.

پ) همانند قسمت (ب) سؤال قبل باید گراف شکل را رسم کنیم با این تفاوت که در این

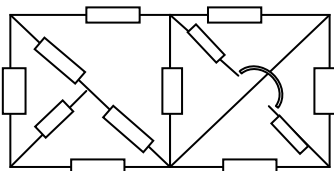
مسئله شاخه های پررنگ نباید تشکیل یک حلقه را بدهند.

یعنی شاخه های (۱-۶)، (۶-۷)، (۳-۶) را می توان انتخاب کرد.



۳- در مدار شکل فرض کنید $i_3 = 5 A$, $i_2 = -4 A$, $i_1 = 3 A$

الف- جریان i_4 را حساب کنی.



ب- آیا می توان جریان شاخه دیگری از این مدار را محاسبه کرد؟

پ- اکنون فرض کنید $i_5 = 3A$ و $i_4 = 4A$ آیا می توان جریان بقیه شاخه ها را محاسبه

کرد؟

حل الف) $i_4 + i_2 + i_1 = i_3 \rightarrow i_4 = i_3 - i_2 - i_1$ در گره مرکب

$$i_4 = 5 + 4 - 3 \Rightarrow i_4 = 6A$$

ب) خیر زیرا گره مرکب دیگری نمی توان یافت که شامل یک جریان مجهول باشد.

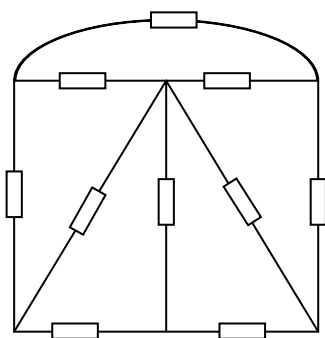
پ) $6 = 1 + 12 - 7 = 6$ = تعداد گره ها - تعداد شاخه ها : تعداد متغیر مستقل جریان شاخه ها

یعنی با داشتن ۶ جریان از جرینها شاخه ها می توان جریان بقیه شاخه ها را محاسبه کرد. ولی با

توجه به قسمت الف) چون یک گره مرکب شامل جریانهای i_1, i_2, i_3, i_4 داریم پس جریان های i_1

تا i_4 مستقل نیستند.

۴- در مدار شکل فرض کنید جهت های متناظر ولتاژ و جریان انتخاب شده اند درستی قضیه



تلگان، یعنی $\sum_{k=1}^{10} v_k i_k = 0$ را به دو طریق اثبات کنید، یعنی :

الف) با انتخاب یکدسته متغیرهای مستقل جریان شاخه :

ب) با انتخاب یکدسته متغیرهای مستقل ولتاژ شاخه:

حل الف) $5 = 1 + 6 - 10 = 5$ = تعداد متغیرهای مستقل جریان

با منظور کردن $(i_1, i_2, i_3, i_4, i_6)$ به عنوان متغیر مستقل جریان داریم :

$$1 \text{ گره } kcl : i_1 + i_6 + i_7 = 0 \rightarrow i_7 = -i_1 - i_6$$

$$2 \text{ گره } kcl : i_1 = i_2 + i_3 + i_4 + i_5 \rightarrow i_5 = i_1 - i_2 - i_3 - i_4$$

$$3 \text{ گره } kcl : i_2 + i_{10} + i_6 = 0 \rightarrow i_{10} = -i_2 - i_6$$

$$\text{۴ گره } kcl : i_8 + i_7 + i_3 = 0 \rightarrow i_8 = -i_7 - i_3 \rightarrow i_8 = i_1 + i_6 - i_3$$

$$\begin{aligned} \text{۵ گره } kcl : i_5 + i_9 = i_8 \rightarrow i_9 = i_8 - i_5 \rightarrow i_9 = i_1 + i_6 - i_3 - i_1 + i_2 + i_3 + i_4 \\ \rightarrow i_9 = i_2 + i_4 + i_6 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \sum_{k=1}^{10} v_k i_k \rightarrow v_1 i_1 + v_2 i_2 + v_3 i_3 + v_4 i_4 + v_5 i_5 + v_6 i_6 + v_7 i_7 + v_8 i_8 + v_9 i_9 + v_{10} i_{10} \\ = v_1 i_1 + v_2 i_2 + v_3 i_3 + v_4 i_4 + v_5 (i_1 - i_2 - i_3 - i_4) + v_6 i_6 + v_7 (-i_1 - i_6) + v_8 (i_1 + i_6 - i_3) \\ + v_9 (i_2 + i_4 + i_6) + v_{10} (-i_2 - i_6) = 0 \\ i_1 (v_1 + v_5 - v_7 + v_8) + i_2 (v_2 - v_5 + v_9 - v_{10}) + i_3 (v_3 - v_5 - v_8) + i_4 (v_4 - v_5 + v_9) \\ + i_6 (v_6 - v_7 + v_8 + v_9 - v_{10}) = 0 \end{aligned}$$

ضرایب جملات فوق همگی صفر می باشند چون مجموع پتانسیل های درون یک حلقه است.

پس قضیه تلگان برقرار است.

(ب) تعداد متغیرهای مستقل ولتاژ شاخه ها برابر است با : $۵ = ۶ - ۱ = ۵$ - تعداد گره ها

بنابراین $(v_1, v_2, v_3, v_4, v_5)$ را به عنوان متغیر مستقل ولتاژ انتخاب می کنیم :

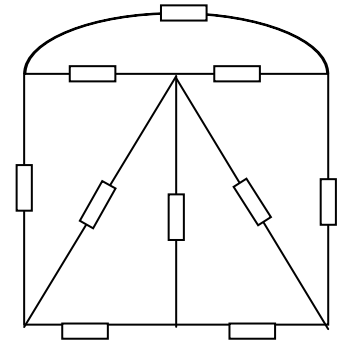
$$\text{۱ حلقه } kcl : v_6 - v_2 - v_1 = 0 \rightarrow v_6 = v_2 + v_1$$

$$\text{۲ حلقه } kcl : -v_7 + v_1 + v_3 = 0 \rightarrow v_7 = v_1 + v_3$$

$$\text{۳ حلقه } kcl : -v_4 + v_2 - v_{10} = 0 \rightarrow v_{10} = v_2 - v_4$$

$$\text{۴ حلقه } kcl : -v_3 + v_5 + v_8 = 0 \rightarrow v_8 = v_3 - v_5$$

$$\text{۵ حلقه } kcl : -v_5 + v_4 + v_9 = 0 \rightarrow v_9 = v_5 - v_4$$



$$\sum_{i=1}^{10} v_k i_k = 0 \rightarrow$$

$$\begin{aligned} v_1 i_1 + v_2 i_2 + v_3 i_3 + v_4 i_4 + v_5 i_5 + v_6 i_6 + v_7 i_7 + v_8 i_8 + v_9 i_9 + v_{10} i_{10} = 0 \\ v_1 i_1 + v_2 i_2 + v_3 i_3 + v_4 i_4 + v_5 i_5 + (v_1 + v_2) i_6 + (v_1 + v_3) i_7 + (v_3 - v_5) i_8 \\ + (v_5 - v_4) i_9 + (v_2 - v_4) i_{10} = 0 \\ v_1 (i_1 + i_6 + i_7) + v_2 (i_2 + i_6 + i_{10}) + v_3 (i_3 + i_7 + i_8) + v_4 (i_4 - i_9 - i_{10}) \\ + v_5 (i_5 - i_8 + i_9) = 0 \end{aligned}$$

چون هر کدام از ضرایب ولتاژها، مجموع جریان های مربوط به گره ای از مدار می باشد

بنابراین مجموع برابر صفر است.

۵- در مدار نشان داده شده در شکل مسئله ۴ همه ی حلقه های ممکن را مشخص کنید.

(۶-۲-۱)، (۱-۳-۷)، (۳-۵-۸)، (۵-۴-۹)، (۲-۱۰-۴)، (۱-۵-۸-۷)، (۲-۱۰-۹-۵)

(۳-۴-۹-۸)، (۱-۴-۱۰-۶)، (۱-۴-۹-۸-۷)، (-۳-۷-۶)، (۲-۳-۸-۹-۱۰)

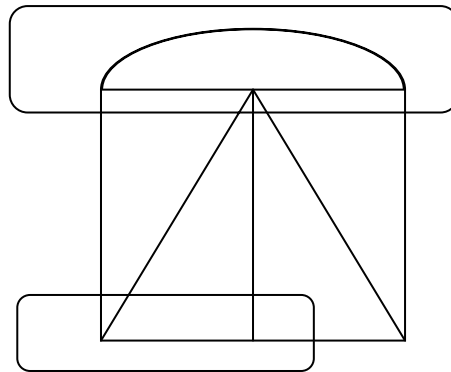
(۱-۶-۱۰-۹-۵)، (۲-۵-۸-۷-۶)، (۱-۲-۱۰-۹-۸-۷)، (۶-۱۰-۴-۳-۷)

(۶-۱۰-۹-۵-۳-۷)، (۶-۱۰-۴-۵-۶-۷)، (۶-۱۰-۹-۸-۷)

۶- در مدار نشان داده شده در شکل مسئله ۴ نشان دهید که :

$$kcl : i_3 + i_5 + i_7 + i_4 = i_{10}$$

$$kcl : i_3 + i_5 + i_7 + i_9 = 0$$



۷- الف- حلقه ای را که شاخه دورنی نداشته باشد. مشخص کنید. مش های مدار شکل مسئله ۴

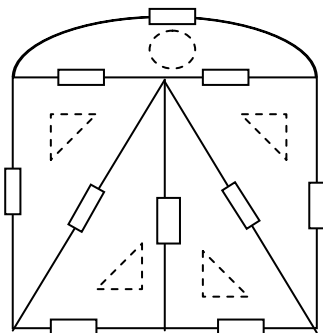
را تعیین کنید kvl را برای هر یک از آنها بنویسید.

ب- اکنون یک حلقه دلخواه را در نظر بگیرید. kvl را در آن حلقه بنویسید. نشان دهید که

معادله ی kvl این حلقه از ترکیب خطی معادلات kvl مش ها بدست می آید.

پ- از مطالب بیان شده در قسمت، چه نتیجه کلی می توان گرفت؟

(الف)



۱ برای مش $kvl : v_6 - v_2 - v_1 = 0$

۲ برای مش $kvl : v_1 + v_3 - v_7 = 0$

۳ برای مش $kvl: v_2 - v_{10} - v_4 = 0$

۴ برای مش $kvl: -v_3 + v_5 + v_8 = 0$

۵ برای مش $kvl: -v_5 + v_4 + v_9 = 0$

ب) حلقه شامل مش ۲ و ۴ را در نظر گرفته و معادله kvl مربوط به آن را می نویسیم:

$kvl: -v_7 + v_1 + v_5 + v_8 = 0$

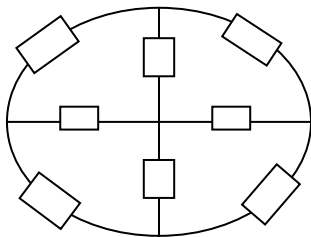
حال kvl مربوط به مش ۲ و ۴ را باهم ترکیب می کنیم:

$$\begin{cases} v_1 + v_3 - v_7 = 0 \\ -v_3 + v_5 + v_8 = 0 \end{cases} \rightarrow v_1 + v_5 + v_8 - v_7 = 0$$

پ) kvl مربوط به هر حلقه از ترکیب خطی kvl های مش های تشکیل دهنده ی آن حلقه

حاصل می شود.

۸- مطالب مطرح شده در مسائل ۴ و ۵ و ۷ در مورد مدار شکل زیر تکرار کنید.



حل) با توجه به مسائل قبل.

۹- الف- در مدار شکل آیا جریان های i_1, i_2, i_3, i_4 مستقل از هم هستند؟ جریان های

i_5, i_6, i_7, i_8 چگونه؟

ب- تعداد متغیرهای مستقل ولتاژ شاخه چند تاست؟ به متغیرهای ولتاژ $i_1, i_2, i_3, i_4, v_7, v_9$

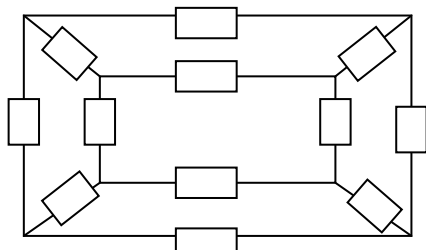
کدام ولتاژها را اضافه کنیم تا یکدسته متغیر مستقل ولتاژ شاخه تشکیل دهند؛ یعنی بتوان ولتاژ هر

شاخه ی دیگر را برحسب ترکیب خطی آنها نوشت:

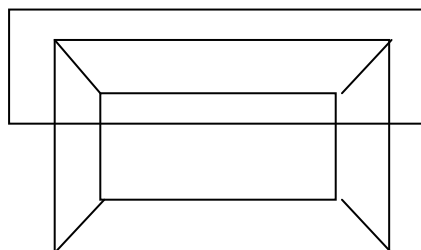
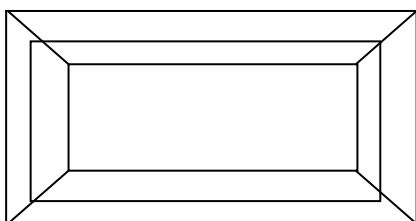
پ- تعداد متغیرهای مستقل جریان چند تاست؟ به متغیرهای جریان i_1, i_2, i_4 و i_6

کدام جریان ها را اضافه کنیم تا یکدسته متغیر مستقل جریان شاخه تشکیل دهند؛ یعنی بتوان جریان هر

شاخه ی دیگر را برحسب ترکیب خطی آنها نوشت:



(حل الف)



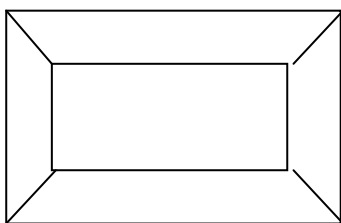
هر دودسته از جریان ها هر کدام به یک گره مرکب وصل اند پس مستقل نیستند.

(حل ب) $7 = 8 - 1 =$ تعداد گره = تعداد متغیرهای مستقل ولتاژ

شش متغیر ولتاژ را که در صورت سؤال مطرح شده در گراف مدار پررنگ می کنیم متغیر

هفتم باید طوری انتخاب شود که شامل هیچ حلقه پررنگی نباشد.

پس به جز v_8 و v_{10} بقیه شاخه ها را می توان به عنوان متغیر هفتم انتخاب نمود.



(پ)

$5 = 12 - 8 + 1 =$ تعداد متغیرهای مستقل جریان

چهار متغیر داده شده در صورت سؤال را پررنگ کرده، متغیر پنجم را باید به گونه ای انتخاب

کنیم که تشکیل گره ساده یا مرکب دهد.



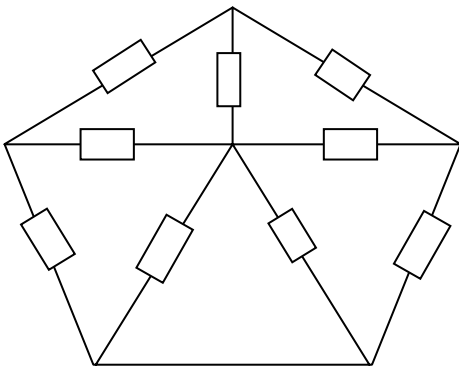
بنابراین متغیر پنجم نمی تواند i_9, i_{11}, i_3 انتخاب شود.

۱۰-الف- در مدار شکل جریان شاخه هایی را که می توانید حساب کنید بدست آورید:

ب- دسته ای از شاخه ها را مشخص کنید که اگر جریان هر کدام از آنها معلوم باشد، جریان

تمام شاخه های مدار را بتوان با توجه به مقادیر داده شده در شکل بدست آورد.

حل الف)



$$\text{گره } kcl: 1 = 3 + i_1 \rightarrow i_1 = -2A$$

$$\text{گره } kcl: i_1 = i_6 + 1 \rightarrow i_6 = -3A$$

$$\text{گره } kcl: 1 = 2 + i_3 \rightarrow i_3 = -1A$$

سایر گروه ها دارای دو مجهول بوده و قابل حل نمی باشد.

ب)

$$= 5 = 10 - 6 + 1 = \text{تعداد متغیرهای مستقل جریان}$$

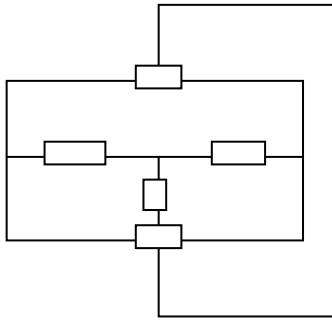
چهار متغیر جریان معلوم است بنابراین با توجه به حل قسمت الف) جریانهای i_6, i_3, i_1

به چهار متغیر جریان معلوم و وابسته اند پس آنها را نمی شود به عنوان متغیر پنجم انتخاب نمود.

۱۱- قوانین کبرشلف را نه تنها در تمام مدارهای با عنصر دو سرنوشت بلکه می توان در مدار

با عناصر سه سر و چهار سر است با انتخاب متغیرهای مناسب ولتاژ و جریان قوانین kvl و kcl را در این

مدار بنویسید.



$$\text{گره ۱ } kcl : i_3 = i_5 + i_6$$

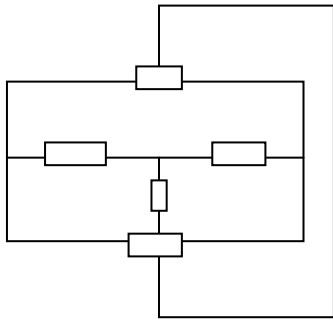
$$\text{گره ۲ } kcl : i_5 + i_8 = i_9$$

$$\text{گره ۳ } kcl : i_4 = i_7 + i_8$$

$$\text{گره ۴ } kcl : i_{10} = i_{11}$$

$$\text{گره ۵ } kcl : i_1 = i_2$$

$$\text{گره ۶ } kcl : i_1 = i_{12}$$



$$\text{حلقه ۱ برای } kvl : v_3 + v_5 - v_8 = 0$$

$$\text{حلقه ۲ برای } kvl : v_8 + v_4 + v_7 = 0$$

$$\text{حلقه ۳ برای } kvl : -v_5 - v_6 - v_4 = 0$$

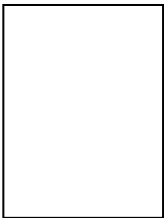
$$\text{حلقه ۴ برای } kvl : -v_1 - v_9 = 0$$

$$\text{حلقه ۵ برای } kvl : -v_2 - v_8 = 0$$

۱۲- فرض کنید یک مدار را بتوانیم به قسمت‌هایی چنان تقسیم کنیم که این قسمت‌ها توسط

شاخه‌هایی با جریان‌های i_1, i_2, \dots, i_m به هم وصل شده باشند نشان دهید. $i_1, i_2, \dots, i_m = 0$

$$\text{برای گره مرکب } kcl : i_1, i_2, \dots, i_m = 0$$



۱۳- در مدار شکل همهی شاخه ها از منبع ولتاژ و جریان وابسته تشکیل شده اند و ولتاژ و جریان

تمام شاخه ها را بدست آورید. و یقین کنید که کدام منبع توان تحویل می گیرد و نشان دهید اصل بقاء

توان برقرار است.

$$A \text{ گره } kcl: i_1 + i_2 = 0 \rightarrow i_1 = -i_2 = -1A$$

$$B \text{ گره } kcl: i_2 = i_3 \rightarrow i_3 = 1A$$

$$E \text{ گره } kcl: i_1 + i_4 = i_5 \rightarrow -1 + i_4 = 3 \rightarrow i_4 = 4A$$

$$D \text{ گره } kcl: i_5 + i_6 + i_7 = 0 \rightarrow 3 + i_6 + 2 = 0 \rightarrow i_6 = -5A$$

$$۱ \text{ حلقه } kcl: -v_1 + v_2 + v_3 + v_4 = 0 \rightarrow -1 + v_2 + 2 + 4 = 0 \Rightarrow v_2 = -5v$$

$$۲ \text{ حلقه } kcl: -v_4 + v_6 - v_5 = 0 \rightarrow v_5 = -4 + 3 \Rightarrow v_5 = -1v$$

$$۳ \text{ حلقه } kcl: -v_6 + v_7 = 0 \rightarrow v_6 = v_7 \Rightarrow v_7 = 3v$$

حال به محاسبه توان شاخه می پردازیم :

$$P_{AB} = P_1 = v_1 i_1 = (1)(-1) = -1w \quad \text{توان نحویل می دهد.}$$

$$P_{AB} = P_2 = v_2 i_2 = (-5)(1) = -5w \quad \text{توان نحویل می دهد.}$$

$$P_{BC} = P_3 = v_3 i_3 = (2)(1) = 2w \quad \text{توان تحویل می گیرد.}$$

$$P_{CE} = P_4 = v_4 i_4 = (4)(4) = 16w \quad \text{توان تحویل می گیرد.}$$

$$P_{ED} = P_5 = v_5 i_5 = (-1)(3) = -3w \quad \text{توان نحویل می دهد.}$$

$$P_{CD} = P_6 = v_6 i_6 = (3)(-5) = -15w \quad \text{توان نحویل می دهد.}$$

$$P_{CD} = p_7 = v_7 i_7 = (3)(2) = 6w \quad \text{توان تحویل می گیرد.}$$

با جمع مقادیر بدست آمده اصل بقاء توان قابل اثبات است:

$$\sum_{k=1}^7 p_k = \sum_{i=1}^7 v_k i_k = 0$$

۱۴- در مدار شکل توان تحویل داده شده به هر یک از چهار جعبه نشان داده شده را تعیین کنید.

درستی اصل بقاء توان را در این مدار بررسی کنید.

$$\text{گره ۱ } kcl: i_1 + i_4 = 0 \rightarrow i_4 = -2A$$

$$\text{گره ۲ } kcl: i_1 = i_2 + i_3 \rightarrow i_2 = i_1 - i_3 = 2 - 3 = -1A$$

$$\text{حلقه ۱ } kcl: -v_4 + v_1 + v_3 = 0 \rightarrow -2 + v_1 + 4 = 0 \Rightarrow v_1 = -2v$$

$$\text{حلقه ۲ } kcl: -v_3 + v_2 = 0 \rightarrow v_2 = v_3 \Rightarrow v_3 = 4v$$

$$p_1 = v_1 i_1 = (-2)(2) = -4w$$

$$p_2 = v_2 i_2 = (4)(-1) = -4w$$

$$p_3 = v_3 i_3 = (4)(3) = 12w$$

$$p_4 = v_4 i_4 = (2)(-2) = -4w$$

طبق اصل بقای توان داریم:

$$\sum_{k=1}^4 p_k = -4 - 4 + 12 - 4 = 0$$

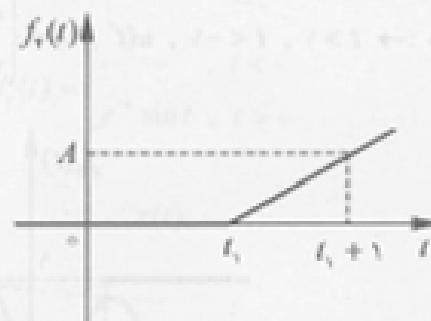
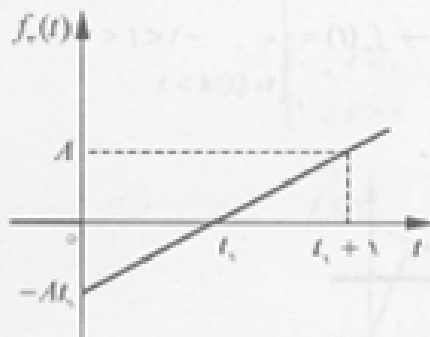
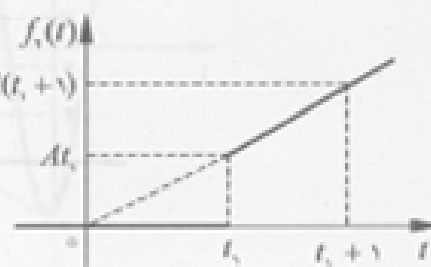
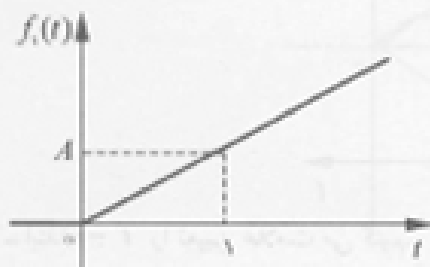
مسئله ۱

شکل موجهای $f_1(t) = A(t - t_0)u(t)$ ، $f_2(t) = Atu(t - t_0)$ ، $f_3(t) = Atu(t)$

و $f_4(t) = A(t - t_0)u(t - t_0)$ را رسم کنید.

ارتباط بین آنها را توضیح دهید.

حل:



نمودار $f_1(t)$ همان نمودار $f_3(t)$ به ازای $t > t_0$ می باشد. نمودار $f_2(t)$ همان نمودار $f_1(t)$ است با این تفاوت که به اندازه $-At_0$ به سمت پایین جابجا شده است و نمودار $f_4(t)$ نمودار جابجا شده $f_1(t)$ به سمت راست به اندازه t_0 می باشد.

مسئله ۲

شکل موجهای زیر را رسم کنید.

الف) $f_a(t) = u(t - 2) + 2(t + 1)u(t - 1)$

ب) $f_b(t) = u(t - 1)$

پ) $f_c(t) = (t - 1)u(t + 1) + (t + 1)u(t - 1)$

ت) $f_d(t) = r(t) \sin t$

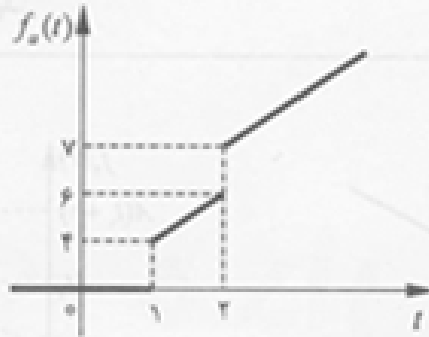
ث) $f_e(t) = e^{-t} \sin tu(t)$

ج) $f_f(t) = u(1 - t^2)$

حل: الف - می توان نوشت:

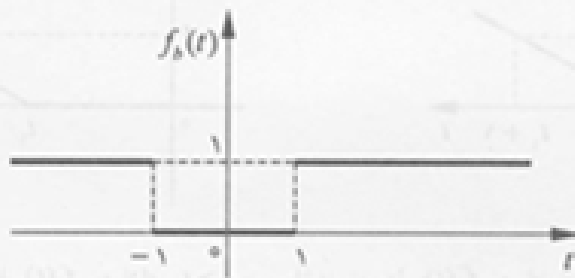
$$u(t-2) = \begin{cases} 0, & t < 2 \\ 1, & t > 2 \end{cases}, \quad u(t-1) = \begin{cases} 0, & t < 1 \\ 1, & t > 1 \end{cases}$$

$$\rightarrow f_a(t) = \begin{cases} 0 + 2(t+1)(0), & t < 1 \\ 0 + 2(t+1)(1), & 1 < t < 2 \\ 1 + 2(t+1)(1), & t > 2 \end{cases} \quad \rightarrow f_a(t) = \begin{cases} 0, & t < 1 \\ 2t+2, & 1 < t < 2 \\ 2t+3, & t > 2 \end{cases}$$



پ - ابتدا $t' - 1$ را تعیین علامت می کنیم.

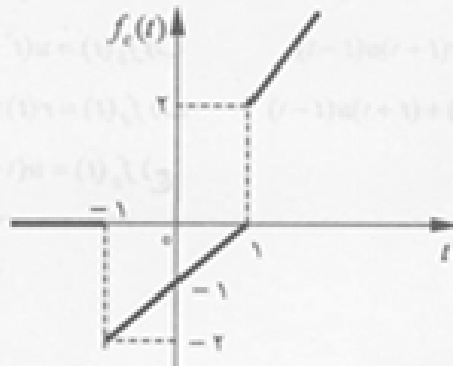
$$t' - 1 > 0 \rightarrow t > 1, t < -1, u(t' - 1) = \begin{cases} 1, & t' - 1 < 0 \\ 0, & -1 < t' - 1 < 1 \\ 1, & t' - 1 > 0 \end{cases} \rightarrow f_a(t) = \begin{cases} 1, & t < -1 \\ 0, & -1 < t < 1 \\ 1, & t > 1 \end{cases}$$



پ - می توان نوشت.

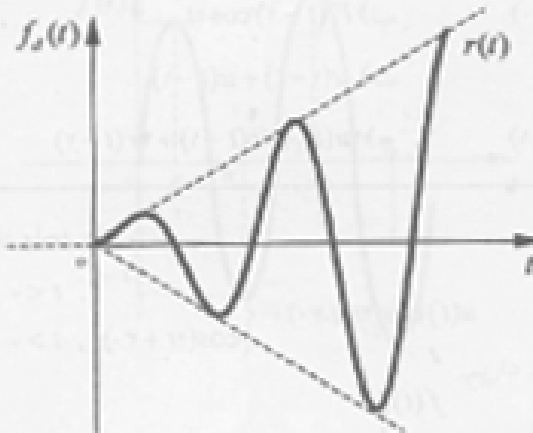
$$u(t-1) = \begin{cases} 0, & t < 1 \\ 1, & t > 1 \end{cases}, \quad u(t+1) = \begin{cases} 0, & t < -1 \\ 1, & t > -1 \end{cases}$$

$$\rightarrow f_c(t) = \begin{cases} (t-1)(0) + (t+1)(0), & t < -1 \\ (t-1)(1) + (t+1)(0), & -1 < t < 1 \\ (t-1)(1) + (t+1)(1), & t > 1 \end{cases} \quad \rightarrow f_c(t) = \begin{cases} 0, & t < -1 \\ t-1, & -1 < t < 1 \\ 2t, & t > 1 \end{cases}$$



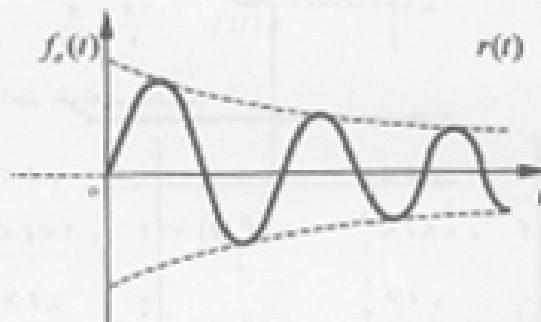
ث - با توجه به تعریف تابع شیب واحد داریم:

$$r(t) = \begin{cases} 0, & t < 0 \\ t, & t > 0 \end{cases} \rightarrow f_s(t) = \begin{cases} 0, & t < 0 \\ t \sin t, & t > 0 \end{cases}$$



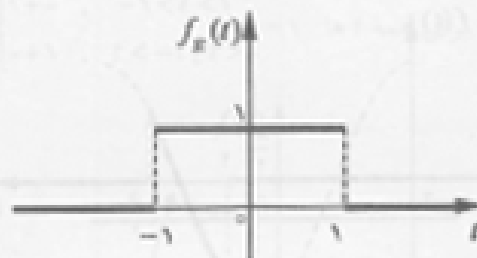
ث - با توجه به تعریف تابع پله واحد داریم:

$$u(t) = \begin{cases} 0, & t < 0 \\ 1, & t > 0 \end{cases} \rightarrow f_s(t) = \begin{cases} 0, & t < 0 \\ e^{-t} \sin t, & t > 0 \end{cases}$$



ج - ابتدا $1-t^2$ را تعیین علامت می کنیم

$$1-t^2 > 0 \rightarrow -1 < t < 1, f_s(t) = \begin{cases} 0, & t < -1 \\ 1, & -1 < t < 1 \\ 0, & t > 1 \end{cases}$$



مسئله ۳

◀ شکل موجهای زیر را رسم کنید.

الف) $u(t)\cos(\omega t + \tau)$

ب) $P_{\tau}(t - \tau)\cos \omega t$

پ) $e^{-t}\sin \omega t u(t)$

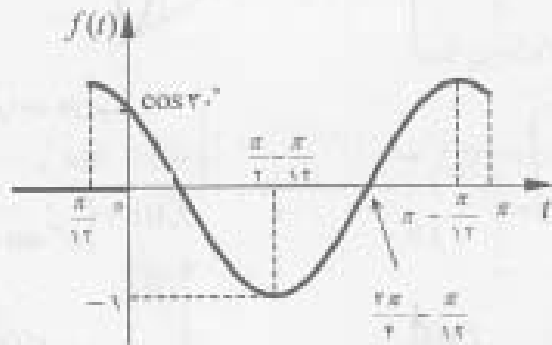
ت) $u(1-t) + u(t-1)$

ث) $u(1-t') + u(t' - 1)$

ج) $\tau u(t) - \tau r(t-1) + \tau r(t-\tau)$

حل: الف - بتایر تعریف تابع پله واحد داریم:

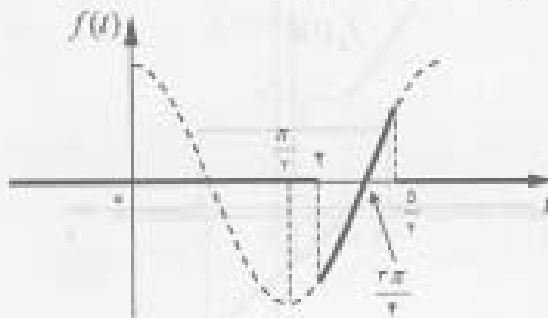
$$u(t) = \begin{cases} 0, & t < 0 \\ 1, & t > 0 \end{cases} \rightarrow u(t)\cos(\omega t + \tau) = \begin{cases} 0, & t < 0 \\ \cos(\omega t + \tau), & t > 0 \end{cases}$$



ب - بتایر تعریف تابع پالس واحد خواهیم داشت:

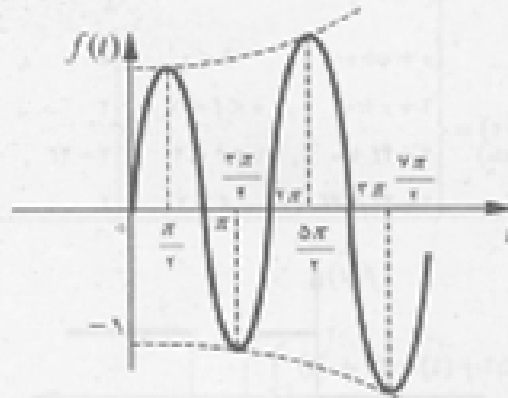
$$P_{\tau}(t) = \begin{cases} 0, & t < \tau \\ \tau, & \tau < t < \tau + \frac{1}{\omega} \\ 0, & t > \tau + \frac{1}{\omega} \end{cases} \rightarrow P_{\tau}(t) = \begin{cases} 0, & t < \tau \\ \tau, & \tau < t < \tau + \frac{1}{\omega} \\ 0, & t > \tau + \frac{1}{\omega} \end{cases}$$

$$\rightarrow P_{\tau}(t - \tau)\cos \omega t = \begin{cases} 0, & t < \tau \\ \tau \cos \omega t, & \tau < t < \tau + \frac{1}{\omega} \\ 0, & t > \tau + \frac{1}{\omega} \end{cases}$$



پ - بتایر تعریف تابع پله واحد داریم:

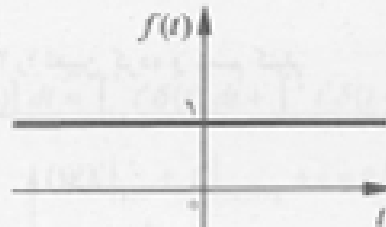
$$e^{at} \sin tu(t) = \begin{cases} 0 & , t < 0 \\ e^{at} \sin t & , t > 0 \end{cases}$$



ت - بتایر تعریف تابع پله واحد داریم:

$$1-t > 0 \rightarrow t < 1 \rightarrow u(1-t) = \begin{cases} 1 & , t < 1 \\ 0 & , t > 1 \end{cases} \quad , \quad t-1 > 0 \rightarrow t > 1 \rightarrow u(t-1) = \begin{cases} 0 & , t < 1 \\ 1 & , t > 1 \end{cases}$$

$$\rightarrow u(1-t) + u(t-1) = \begin{cases} 1+0 & , t < 1 \\ -+1 & , t > 1 \end{cases} \rightarrow u(1-t) + u(t-1) = 1 \text{ ها } t \text{ برای همه}$$

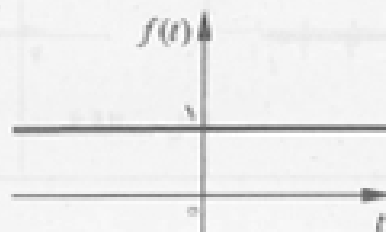


ث - همانند قسمت (ب) داریم:

$$1-t' > 0 \rightarrow -1 < t < 1 \rightarrow u(1-t') = \begin{cases} 1 & , -1 < t < 1 \\ 0 & , t < -1, t > 1 \end{cases}$$

$$t'-1 > 0 \rightarrow t < -1, t > 1 \rightarrow u(t'-1) = \begin{cases} 0 & , -1 < t < 1 \\ 1 & , t < -1, t > 1 \end{cases}$$

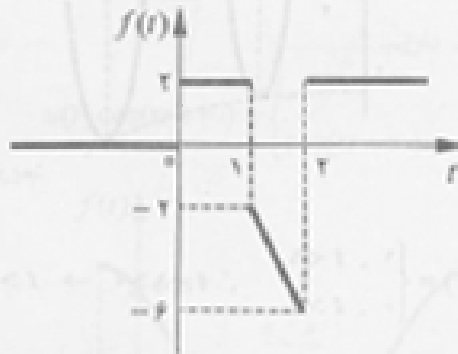
$$\rightarrow u(1-t') + u(t'-1) = \begin{cases} 1+0 & , -1 < t < 1 \\ -+1 & , t < -1, t > 1 \end{cases} = 1 \text{ ها } t \text{ برای همه}$$



ج - با استفاده از تعریف توابع پله و شیب واحد خواهیم داشت:

$$u(t) = \begin{cases} 0, & t < 0 \\ 1, & t > 0 \end{cases}, \quad f(t-1) = \begin{cases} 0, & t < 1 \\ 1, & t > 1 \end{cases}, \quad f(t-2) = \begin{cases} 0, & t < 2 \\ 1, & t > 2 \end{cases}$$

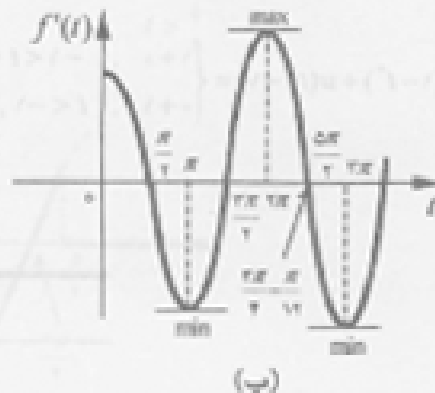
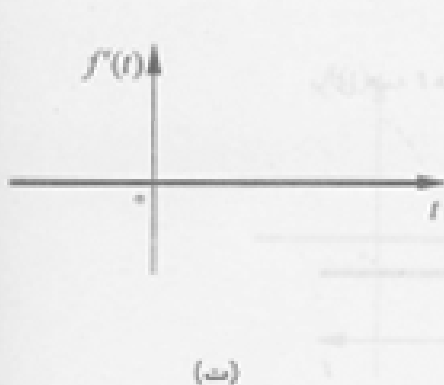
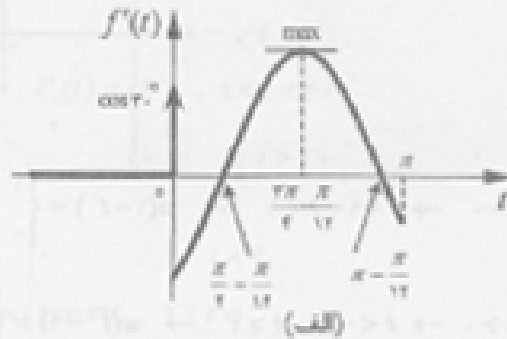
$$\rightarrow 2u(t) - 2f(t-1) + 2f(t-2) = \begin{cases} 0+0+0, & t < 0 \\ 2+0+0, & 0 < t < 1 \\ 2-2+0, & 1 < t < 2 \\ 2-2+2, & t > 2 \end{cases} = \begin{cases} 0, & t < 0 \\ 2, & 0 < t < 1 \\ 2-2, & 1 < t < 2 \\ 2, & t > 2 \end{cases}$$

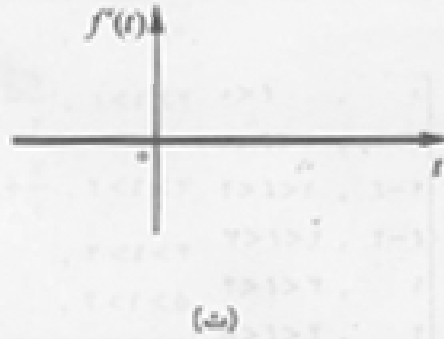
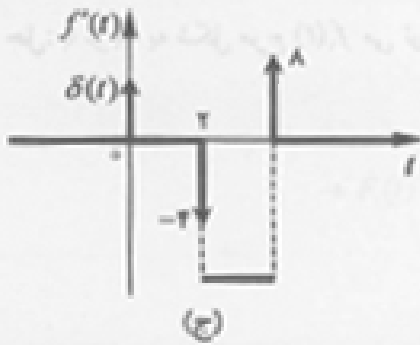


مسئله ۳

مشق شکل موجهای مسئله ۳ را تعیین کرده و رسم کنید.

حل:





مسئله ۵

الف) $\int_{-\infty}^{\infty} (t' + \tau) [\delta(t) + \tau \delta(t - \tau)] dt = ?$

ب) $\int_{-\infty}^{\infty} t' [\delta(t) + \delta(t + \tau/5) + \delta(t - 5)] dt = ?$

حل: الف)

$$\int_{-\infty}^{\infty} (t' + \tau) [\delta(t) + \tau \delta(t - \tau)] dt = \int_{-\infty}^{\infty} (t' + \tau) \delta(t) dt + \int_{-\infty}^{\infty} (t' + \tau) \delta(t - \tau) dt$$

$$= (t' + \tau) \Big|_{t=0} + \tau (t' + \tau) \Big|_{t=\tau} = 5\tau$$

ب)

$$\int_{-\infty}^{\infty} t' [\delta(t) + \delta(t + \tau/5) + \delta(t - 5)] dt = \int_{-\infty}^{\infty} t' \delta(t) dt + \int_{-\infty}^{\infty} t' \delta(t + \tau/5) dt + \int_{-\infty}^{\infty} t' \delta(t - 5) dt$$

$$= t' \Big|_{t=0} + t' \Big|_{t=-\tau/5} + 0 = 6/\tau 5$$

مسئله ۶

الف) شکل موجهای زیر را بر حسب توابع ویژه بنویسید.

ب) مشتق و انتگرال آنها را تعیین کنید.

شکل مسئله ۶

حله: با توجه به شکل موج $f_1(t)$ می توان نوشت:

$$f_1(t) = \begin{cases} 0 & , t < 0 \\ 1 & , 0 < t < 1 \\ 2-t & , 1 < t < 2 \\ 1-t & , 2 < t < 3 \\ 1 & , 3 < t < 4 \\ 2 & , 4 < t < 5 \\ 0 & , t > 5 \end{cases}$$

$$\begin{aligned} \rightarrow f_1(t) &= (1)[u(t) - u(t-1)] + (2-t)[u(t-1) - u(t-2) + u(t-2)] + (t-2)[u(t-2) - u(t-3)] \\ &\quad + (1)[u(t-3) - u(t-4)] + (2)[u(t-4) - u(t-5)] \\ &= [u(t) - u(t-1)] + [-(t-1)u(t-1) + u(t-1) + (t-2)u(t-2)] \\ &\quad + [(t-2)u(t-2) - (t-2)u(t-2) - u(t-3)] \\ &\quad + [u(t-3) - u(t-4)] + [2u(t-4) - 2u(t-5)] \\ &= u(t) - (t-1)u(t-1) + 2(t-2)u(t-2) - (t-2)u(t-3) + u(t-4) - 2u(t-5) \end{aligned}$$

$$\rightarrow f_1(t) = u(t) - t(t-1) + 2t(t-2) - t(t-3) + u(t-4) - 2u(t-5)$$

$$\rightarrow f_1'(t) = \delta(t) - u(t-1) + 2u(t-2) - u(t-3) + \delta(t-4) - 2\delta(t-5)$$

برای محاسبه انتگرال $f_1(t)$ باید از $f_1'(t)$ در نواحی تک تک بازه ها انتگرالگیری کنیم

$$t < 0, f_1(t) = 0 \rightarrow F_1(t) = 0, F_1(0) = 0$$

$$0 < t < 1, f_1(t) = 1 \rightarrow F_1(t) = F_1(0) + \int_0^t dt = t, F_1(1) = 1$$

$$1 < t < 2, f_1(t) = 2-t \rightarrow F_1(t) = F_1(1) + \int_1^t (2-t)dt = -\frac{t^2}{2} + 2t - \frac{1}{2}, F_1(2) = \frac{3}{2}$$

$$2 < t < 3, f_1(t) = 1-t \rightarrow F_1(t) = F_1(2) + \int_2^t (1-t)dt = \frac{t^2}{2} - t + \frac{3}{2}, F_1(3) = 2$$

$$3 < t < 4, f_1(t) = 1 \rightarrow F_1(t) = F_1(3) + \int_3^t dt = t-1, F_1(4) = 3$$

$$4 < t < 5, f_1(t) = 2 \rightarrow F_1(t) = F_1(4) + \int_4^t 2dt = 2t-5, F_1(5) = 5$$

$$t > 5, f_1(t) = 0 \rightarrow F_1(t) = F_1(5) + \int_5^t 0 \cdot dt = 5 + 0 = 5$$

$$\rightarrow F_1(t) = \begin{cases} t & , t < 0 \\ -\frac{1}{2}t^2 + 2t - \frac{1}{2} & , 0 < t < 2 \\ -\frac{1}{2}t^2 - 2t + \frac{7}{2} & , 2 < t < 4 \\ t - 1 & , 4 < t < 6 \\ 2t - 5 & , 6 < t < 8 \\ 5 & , t > 8 \end{cases}$$

حال به شکل موج $f_1(t)$ توجه کنید. می توان نوشت:

$$f_1(t) = \begin{cases} 0 & , t < 0 \\ 2 & , 0 < t < 2 \\ 1 & , 2 < t < 4 \\ 2 & , 4 < t < 6 \\ -2t + 12 & , 6 < t < 8 \\ 0 & , t > 8 \end{cases}$$

$$\begin{aligned} \rightarrow f_1(t) &= (2)[u(t) - u(t-2)] + (1)[u(t-2) - u(t-4)] + (2)[u(t-4) - u(t-6)] \\ &\quad + (-2t + 12)[u(t-6) - u(t-8)] \\ &= 2u(t) - u(t-2) + u(t-2) - 2(t-6)u(t-6) + 2(t-4)u(t-4) \\ &= 2u(t) - u(t-2) + u(t-2) - 2t(t-6) + 2t(t-4) \end{aligned}$$

$$\rightarrow f_1'(t) = 2\delta(t) - \delta(t-2) + \delta(t-2) - 2u(t-6) + 2u(t-4)$$

در ادامه انتگرال $f_1(t)$ را بدست خواهیم آورد.

$$t < 0, f_1(t) = 0 \rightarrow F_1(t) = 0, F_1(0) = 0$$

$$0 < t < 2, f_1(t) = 2 \rightarrow F_1(t) = F_1(0) + \int_0^t 2 dt = 2t, F_1(2) = 4$$

$$2 < t < 4, f_1(t) = 1 \rightarrow F_1(t) = F_1(2) + \int_2^t 1 dt = t + 2, F_1(4) = 6$$

$$4 < t < 6, f_1(t) = 2 \rightarrow F_1(t) = F_1(4) + \int_4^t 2 dt = 2t - 2, F_1(6) = 10$$

$$6 < t < 8, f_1(t) = -2t + 12 \rightarrow F_1(t) = F_1(6) + \int_6^t (-2t + 12) dt = -t^2 + 12t - 28, F_1(8) = 11$$

$$t > 8, f_1(t) = 0 \rightarrow F_1(t) = F_1(8) + \int_8^t 0 dt = 11$$

$$\rightarrow F_1(t) = \begin{cases} 0 & , t < 0 \\ \tau & , 0 < t < 2 \\ t+2 & , 2 < t < 4 \\ \tau-t & , 4 < t < 6 \\ -t^2 + 12t - 28 & , 6 < t < 7 \\ 11 & , t > 7 \end{cases}$$

مسئله ۷

◀ نشان دهید $\delta(\tau) = \frac{1}{\tau} \delta(t)$

حل: بنا بر تعریف تابع ضربه واحد داریم:

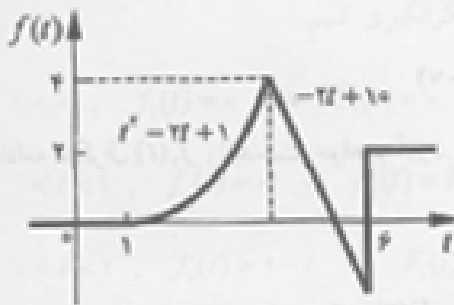
$$\int_{-\infty}^{\infty} \delta(\tau) d(\tau) = 1$$

$$\rightarrow \int_{-\infty}^{\infty} \tau \delta(\tau) d\tau = \int_{-\infty}^{\infty} \delta(t) dt$$

$$\int_{-\infty}^{\infty} \delta(t) dt = 1$$

$$\rightarrow \tau \delta(\tau) = \delta(t) \rightarrow \delta(\tau) = \frac{1}{\tau} \delta(t)$$

مسئله ۸



◀ شکل موج نشان داده شده را بر حسب ترکیب خطی از توابع پله، شیب و سهمی واحد بیان کنید.

شکل مسئله ۸

حل: می توان نوشت:

$$f(t) = (t^2 - 2t + 1)[u(t-1) - u(t-2)] + (-t + 4)[u(t-2) - u(t-4)] + (2)u(t-4)$$

$$= [(t-1)^2 u(t-1) - (t-2)^2 u(t-2) + (-2t+8)u(t-2)]$$

$$= (t-1)^2 u(t-1) - (t-2)^2 u(t-2) - 2(t-2)u(t-2) - 4(t-4)u(t-4)$$

$$= 2p(t-1) - 2p(t-2) - 2r(t-2) - 4u(t-4)$$

مسئله ۹

مشتق توابع زیر را بیابید.

- الف - $(1-te^{-t})u(t)$ ب - $\cos 2\pi u(t)$ ج - $e^{-t}u(t)$

حل:

الف) $f(t) = (1-te^{-t})u(t) \rightarrow f'(t) = (1-te^{-t})'u(t) + (1-te^{-t})u'(t)$

$$= (t-1)e^{-t}u(t) + (1-te^{-t})\delta(t)$$

$$= (t-1)e^{-t}u(t) + (1-te^{-t}) \Big|_{t=0} \delta(t)$$

$$= (t-1)e^{-t}u(t) + \delta(t)$$

ب) $f(t) = \cos 2\pi u(t) \rightarrow f'(t) = -2\sin 2\pi u(t) + \cos 2\pi \delta(t)$

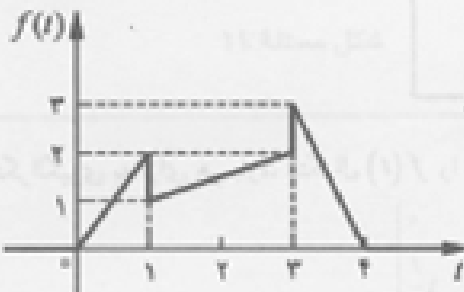
$$= -2\sin 2\pi u(t) + \cos 2\pi \Big|_{t=0} \delta(t)$$

$$= -2\sin 2\pi u(t) + \delta(t)$$

ج) $f(t) = e^{-t}u(t) \rightarrow f'(t) = -e^{-t}u(t) + e^{-t}\delta(t)$

$$= -e^{-t}u(t) + e^{-t} \Big|_{t=0} \delta(t)$$

$$= -e^{-t}u(t) + \delta(t)$$



شکل مسئله ۱۰

مسئله ۱۰

شکل موج $f(t)$ را بر حسب توابع پله و شیب بنویسید.

شکل موج مشتق و انتگرال $f(t)$ را تعیین و رسم کنید.

حل: با توجه به شکل مسئله می توان نوشت:

$$f(t) = \begin{cases} 0 & , t < 0 \\ u & , 0 < t < 1 \\ \frac{1}{\tau}t + \frac{1}{\tau} & , 1 < t < 2 \\ -\tau t + 1\tau & , 2 < t < 3 \\ 0 & , t > 3 \end{cases}$$

$$\rightarrow f(t) = [u(t) - u(t-1)] + \left(\frac{1}{\tau}t + \frac{1}{\tau}\right)[u(t-1) - u(t-2)] + (-\tau t + 1\tau)[u(t-2) - u(t-3)]$$

$$= [\tau u(t) - \tau(t-1)u(t-1) - \tau u(t-1)]$$

$$+ \left[\frac{1}{\tau}(t-1)u(t-1) + u(t-1) - \frac{1}{\tau}(t-2)u(t-2) - \tau u(t-2) \right]$$

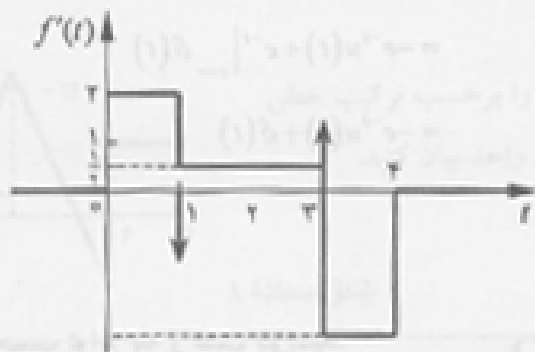
$$+ [-\tau(t-2)u(t-2) + \tau u(t-2) - \tau(t-3)u(t-3)]$$

$$= \tau u(t) - \frac{\tau}{\tau}(t-1)u(t-1) - u(t-1) - \frac{\tau}{\tau}(t-2)u(t-2) + u(t-2) - \tau(t-3)u(t-3)$$

$$= \tau u(t) - \tau(t-1)u(t-1) - u(t-1) - \tau(t-2)u(t-2) + u(t-2) - \tau(t-3)u(t-3)$$

حال مشتق $f(t)$ را بدست آورده و آن را رسم می کنیم.

$$f'(t) = \tau u(t) - \tau(t-1)u(t-1) - \delta(t-1) - \tau(t-2)u(t-2) + \delta(t-2) - \tau(t-3)u(t-3)$$



با انتگرالگیری به ازای هر بازه، انتگرال $f(t)$ را بدست آورده و رسم خواهیم کرد.

$$t < 0, f(t) = 0 \rightarrow F(t) = 0, F(0) = 0$$

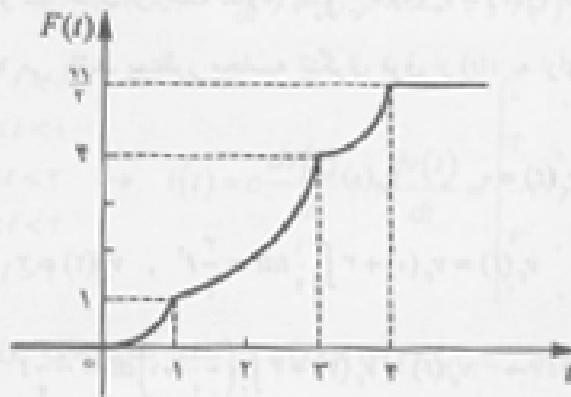
$$0 < t < 1, f(t) = \tau \rightarrow F(t) = F(0) + \int_0^t \tau dt = \tau t, F(1) = \tau$$

$$1 < t < 2, f(t) = \frac{1}{\tau}t + \frac{1}{\tau} \rightarrow F(t) = F(1) + \int_1^t \left(\frac{1}{\tau}t + \frac{1}{\tau}\right) dt = \frac{t^2}{2\tau} + \frac{t}{\tau} + \frac{1}{\tau}, F(2) = \tau$$

$$2 < t < 3, f(t) = -\tau t + 1\tau \rightarrow F(t) = F(2) + \int_2^t (-\tau t + 1\tau) dt = -\frac{\tau}{2}t^2 + 1\tau t - \frac{\tau t}{\tau}, F(3) = \frac{11}{\tau}$$

$$t > 2, f(t) = 0 \rightarrow F(t) = F(2) + \int_2^t 0 dt = \frac{11}{4}$$

$$F(t) = \begin{cases} 0 & , t < 0 \\ \frac{t^2}{4} + \frac{t}{4} + \frac{1}{4} & , 0 < t < 1 \\ \frac{t^2}{4} + \frac{t}{4} + \frac{1}{4} & , 1 < t < 2 \\ -\frac{t}{4} + 1 & , 2 < t < 4 \\ \frac{11}{4} & , t > 4 \end{cases}$$



شکل مسئله ۱۱

مسئله ۱۱

الف- شکل موج نشان داده شده را توسط توابع پله و شیب بنویسید.

ب- اگر $i(t)$ جریان خازنی به ظرفیت $\frac{1}{4} F$ و ولتاژ اولیه صفر باشد، شکل موج ولتاژ دو سر خازن و معادله ریاضی آن را بدست آورید.

حل: الف - می توان نوشت :

$$i(t) = \begin{cases} 0 & , t < 0 \\ \frac{1}{4}t & , 0 < t < 1 \\ -\frac{1}{4}t + 1 & , 1 < t < 2 \\ 0 & , t > 2 \end{cases}$$

$$\begin{aligned} \rightarrow i(t) &= \frac{1}{\tau} t [u(t) - u(t - \tau)] + (-\frac{1}{\tau} t + 1) [u(t - \tau) - u(t - 2\tau)] \\ &= \left[\frac{1}{\tau} t u(t) - \frac{1}{\tau} (t - \tau) u(t - \tau) - u(t - \tau) \right] + \left[-\frac{1}{\tau} (t - \tau) u(t - \tau) + \frac{1}{\tau} (t - 2\tau) u(t - 2\tau) + u(t - 2\tau) \right] \\ &= \frac{1}{\tau} t u(t) - (t - \tau) u(t - \tau) - u(t - \tau) + \frac{1}{\tau} (t - 2\tau) u(t - 2\tau) + u(t - 2\tau) \\ &= \frac{1}{\tau} t(t) - t(t - \tau) - u(t - \tau) + \frac{1}{\tau} t(t - 2\tau) + u(t - 2\tau) \end{aligned}$$

ب - برای محاسبه ولتاژ دو سر خازن از رابطه $v_c(t) = v_c(0) + \frac{1}{C} \int_0^t i_c(t) dt$ استفاده خواهیم کرد. با توجه به مسئله $C = \frac{1}{\tau}$ و $v_c(0) = 0$ می باشد. منظور محاسبه انتگرال فوق از $i(t)$ به ازای تک تک بازه ها است. انتگرالگیری خواهیم کرد.

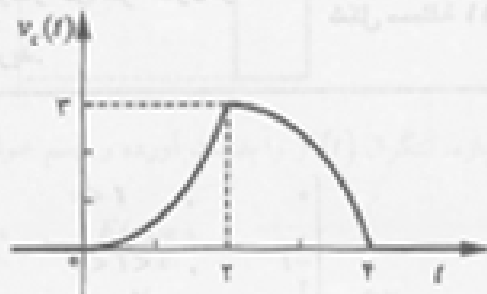
$$t < 0, \quad i(t) = 0 \rightarrow v_c(t) = 0, \quad v_c(0) = 0$$

$$0 < t < \tau, \quad i(t) = \frac{1}{\tau} t \rightarrow v_c(t) = v_c(0) + \tau \int_0^t \frac{1}{\tau} t dt = \frac{\tau}{2} t^2, \quad v_c(\tau) = \tau$$

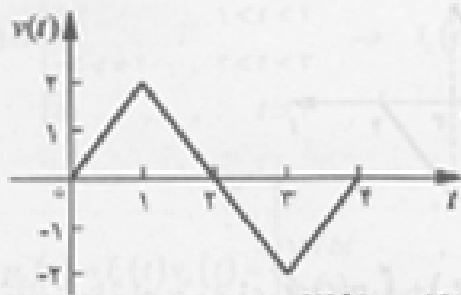
$$\tau < t < 2\tau, \quad i(t) = -\frac{1}{\tau} t + 1 \rightarrow v_c(t) = v_c(\tau) + \tau \int_{\tau}^t \left(-\frac{1}{\tau} t + 1\right) dt = -\frac{\tau}{2} t^2 + 2\tau t, \quad v_c(2\tau) = 0$$

$$t > 2\tau, \quad i(t) = 0 \rightarrow v_c(t) = v_c(2\tau) + 0 = 0$$

$$\rightarrow v_c(t) = \begin{cases} 0, & t < 0 \\ \frac{\tau}{2} t^2, & 0 < t < \tau \\ -\frac{\tau}{2} t^2 + 2\tau t, & \tau < t < 2\tau \\ 0, & t > 2\tau \end{cases}$$



مسئله ۱۲



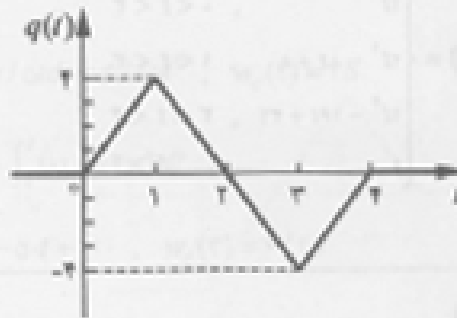
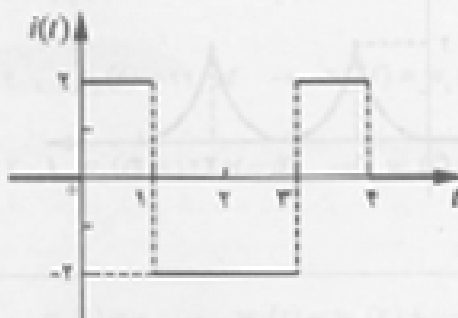
شکل موج ولتاژ یک خازن ۲ فارادی نشان داده شده است
شکل موج جریان، بار، توان و انرژی را رسم کنید.

شکل مسئله ۱۲

حل: با توجه به شکل موج $v(t)$ و با استفاده از رابطه $i(t) = C \frac{dv(t)}{dt}$ داریم:

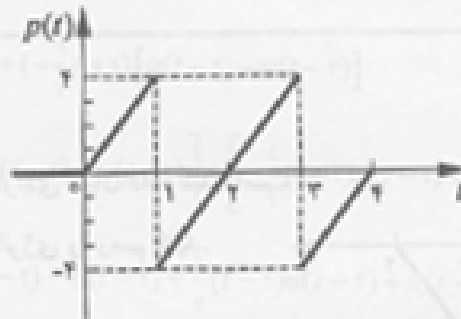
$$i(t) = \begin{cases} 0 & , t < 0 \\ 2 & , 0 < t < 1 \\ -2 & , 1 < t < 2 \\ 2 & , 2 < t < 2 \\ 0 & , t > 2 \end{cases} \rightarrow i(t) = C \frac{dv(t)}{dt} = 2 \frac{dv(t)}{dt} = \begin{cases} 0 & , t < 0 \\ 2 & , 0 < t < 1 \\ -2 & , 1 < t < 2 \\ 2 & , 2 < t < 2 \\ 0 & , t > 2 \end{cases}$$

همچنین می دانیم که $q(t) = Cv(t)$ ، بنابراین $q(t) = 2v(t)$ می باشد. نمودارهای جریان و بار خازن در شکل زیر رسم شده اند.



در ادامه با استفاده از رابطه $p(t) = i(t)v(t)$ نمودار توان را رسم خواهیم کرد.

$$p(t) = i(t)v(t) = \begin{cases} (0)(0) & , t < 0 \\ (2)(2) & , 0 < t < 1 \\ (-2)(2) & , 1 < t < 2 \\ (2)(-2) & , 2 < t < 2 \\ (0)(0) & , t > 2 \end{cases} = \begin{cases} 0 & , t < 0 \\ 4 & , 0 < t < 1 \\ -4 & , 1 < t < 2 \\ -4 & , 2 < t < 2 \\ 0 & , t > 2 \end{cases}$$



در نهایت بنا برتعریف انرژی $w(t) = w(t_0) + \int_{t_0}^t p(t) dt$ نمودار انرژی را رسم می کنیم.

$$t < 0, \quad p(t) = 0 \rightarrow w(t) = 0, \quad w(0) = 0$$

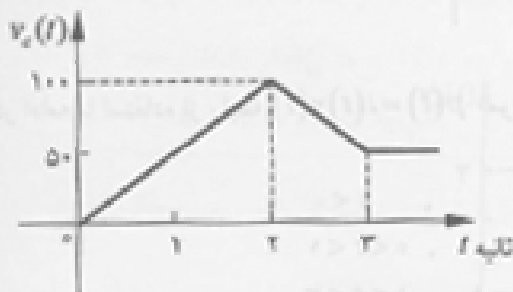
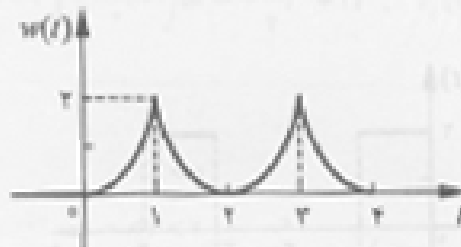
$$0 < t < 1, \quad p(t) = 2t \rightarrow w(t) = w(0) + \int_0^t 2t dt = t^2, \quad w(1) = 2$$

$$1 < t < 2, \quad p(t) = 2t - 2 \rightarrow w(t) = w(1) + \int_1^t (2t - 2) dt = t^2 - 2t + 2, \quad w(2) = 2$$

$$2 < t < 3, \quad p(t) = 2t - 4 \rightarrow w(t) = w(2) + \int_2^t (2t - 4) dt = t^2 - 4t + 6, \quad w(3) = 0$$

$$t > 3, \quad p(t) = 0 \rightarrow w(t) = w(3) = 0$$

$$\rightarrow w(t) = \begin{cases} 0 & , t < 0 \\ t^2 & , 0 < t < 1 \\ t^2 - 2t + 2 & , 1 < t < 2 \\ t^2 - 4t + 6 & , 2 < t < 3 \\ 0 & , t > 3 \end{cases}$$



شکل مسئله ۱۳

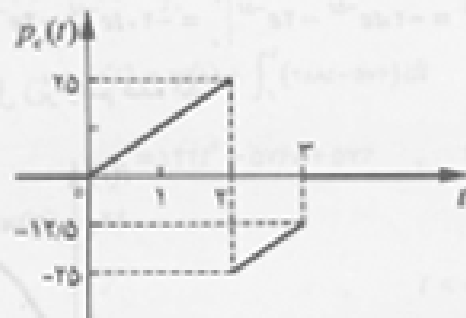
مسئله ۱۳

شکل موج ولتاژ دو سر یک خازن 5 mF نشان داده شده است. توان و انرژی ذخیره شده خازن را تعیین و شکل موج آنها را رسم کنید.

حل: با استفاده از رابطه $i_c(t) = C \frac{dv_c(t)}{dt}$ و $p(t) = i(t)v(t)$ و با توجه به شکل مسئله داریم:

$$v_c(t) = \begin{cases} 0 & , t < 0 \\ 5t & , 0 < t < 2 \\ -5t + 20 & , 2 < t < 3 \\ 0 & , t > 3 \end{cases} \rightarrow i_c(t) = 0.5 \times 10^{-3} \frac{dv_c(t)}{dt} = \begin{cases} 0 & , t < 0 \\ -1/20 & , 0 < t < 2 \\ -1/20 & , 2 < t < 3 \\ 0 & , t > 3 \end{cases}$$

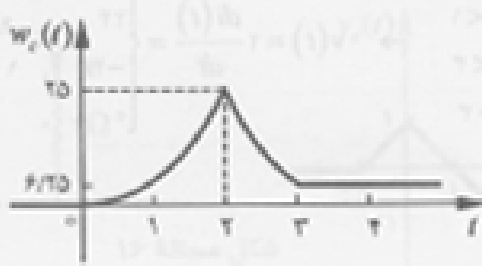
$$\rightarrow p_c(t) = i_c(t)v_c(t) = \begin{cases} 0 & , t < 0 \\ 12/5t & , 0 < t < 2 \\ 12/5t - 5 & , 2 < t < 3 \\ 0 & , t > 3 \end{cases}$$



برای محاسبه انرژی از رابطه $w(t) = w(t_0) + \int_{t_0}^t p(t) dt$ استفاده خواهیم کرد.

$$\begin{aligned} t < 0, \quad p_c(t) = 0 & \rightarrow w_c(t) = 0, \quad w_c(0) = 0 \\ 0 < t < 2, \quad p_c(t) = 12/5t & \rightarrow w_c(t) = w_c(0) + \int_0^t 12/5t dt = 6/5t^2, \quad w_c(2) = 20 \\ 2 < t < 3, \quad p_c(t) = 12/5t - 5 & \rightarrow w_c(t) = w_c(2) + \int_2^t (12/5t - 5) dt \\ & = 6/5t^2 - 5t + 10, \quad w_c(3) = 6/5 \\ t > 3, \quad p_c(t) = 0 & \rightarrow w_c(t) = w_c(3) = 6/5 \end{aligned}$$

$$\rightarrow w_c(t) = \begin{cases} 0 & , t < 0 \\ 6/5t^2 & , 0 < t < 2 \\ 6/5t^2 - 5t + 10 & , 2 < t < 3 \\ 6/5 & , t > 3 \end{cases}$$



مسئله ۱۳

در یک سلف با $L = 0.1 \text{ H}$ و $v(t) = 10te^{-2t}$ و $i(t) = 0$ ($t \leq 0$)

شکل موج ولتاژ و جریان گذرنده از سلف را رسم کنید.

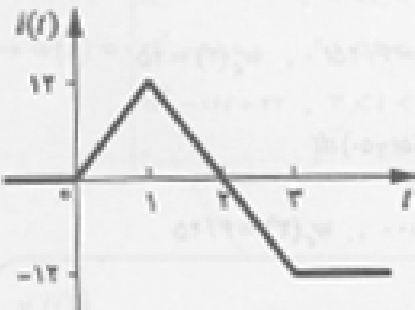
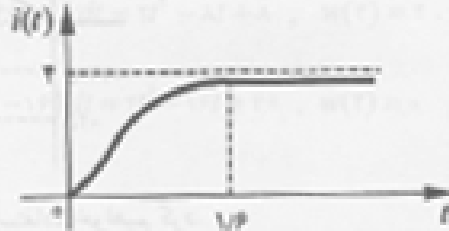
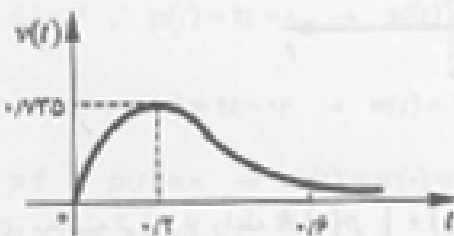
حل: برای $t \leq 0$ $i(t) = 0$ می باشد بنابراین $i(0) = 0$ بوده و برای $t > 0$ با استفاده از رابطه

$$i(t) = i(t_0) + \frac{1}{L} \int_{t_0}^t v(t) dt$$

جریان را محاسبه می کنیم.

$$i(t) = i(0) + \frac{1}{0.1} \int_0^t 10te^{-2t} dt = -20e^{-2t} - 10e^{-2t} \Big|_0^t = -20te^{-2t} - 10e^{-2t} + 10$$

شکل موجهای جریان و ولتاژ در شکل زیر رسم شده اند.



مسئله ۱۵

جریان یک سلف با $L = 2 \text{ H}$ و $i(0) = 0$ داده شده است.

توان تحویل داده شده به سلف و انرژی ذخیره شده در آن

را برای $t > 0$ تعیین و رسم کنید.

شکل موج مشتق و انتگرال $i(t)$ را تعیین و رسم کنید.

شکل مسئله ۱۵

حل: با استفاده از رابطه $v_L(t) = L \frac{di_L(t)}{dt}$ و با توجه به شکل موج $i(t)$ داریم.

$$i(t) = \begin{cases} 0 & t < 0 \\ 12t & 0 < t < 1 \\ -12t + 24 & 1 < t < 2 \\ -12 & t > 2 \end{cases} \rightarrow v(t) = 2 \frac{di(t)}{dt} = \begin{cases} 0 & t < 0 \\ 24 & 0 < t < 1 \\ -24 & 1 < t < 2 \\ 0 & t > 2 \end{cases}$$

$$p(t) = v(t)i(t) \rightarrow p(t) = \begin{cases} 0 & , t < 0 \\ \text{TAN} & , 0 < t < 1 \\ \text{TAN} - 0.5t & , 1 < t < 2 \\ 0 & , t > 2 \end{cases}$$

در نهایت با استفاده از رابطه $w(t) = w(t_0) + \int_{t_0}^t p(t) dt$ داریم:

$$t < 0 \quad , \quad p(t) = 0 \rightarrow w(t) = 0 \quad , \quad w(0) = 0$$

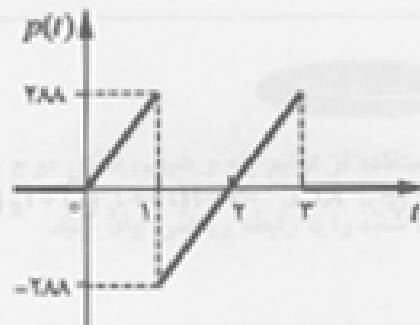
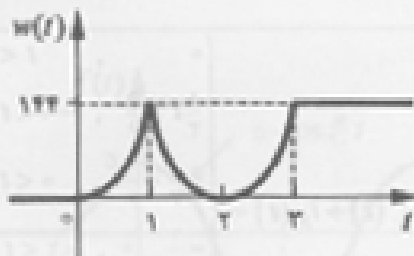
$$0 < t < 1 \quad , \quad p(t) = \text{TAN} \rightarrow w(t) = w(0) + \int_0^t \text{TAN} dt = 1.77t^2 \quad , \quad w(1) = 1.77$$

$$1 < t < 2 \quad , \quad p(t) = \text{TAN} - 0.5t \rightarrow w(t) = w(1) + \int_1^t (\text{TAN} - 0.5t) dt$$

$$= 1.77t^2 - 0.25t^2 + 0.5t \quad , \quad w(2) = 1.77$$

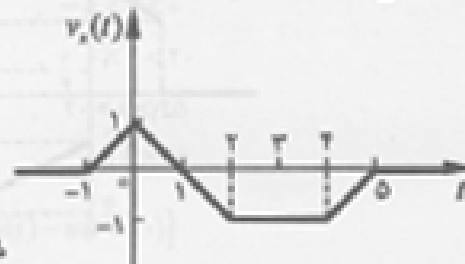
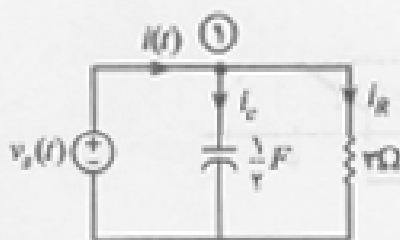
$$t > 2 \quad , \quad p(t) = 0 \rightarrow w(t) = w(2) = 1.77$$

$$\rightarrow w(t) = \begin{cases} 0 & , t < 0 \\ 1.77t^2 & , 0 < t < 1 \\ 1.77t^2 - 0.25t^2 + 0.5t & , 1 < t < 2 \\ 1.77 & , t > 2 \end{cases}$$



مسئله ۱۶

شکل موج $i(t)$ را رسم کنید.



شکل مسئله ۱۶

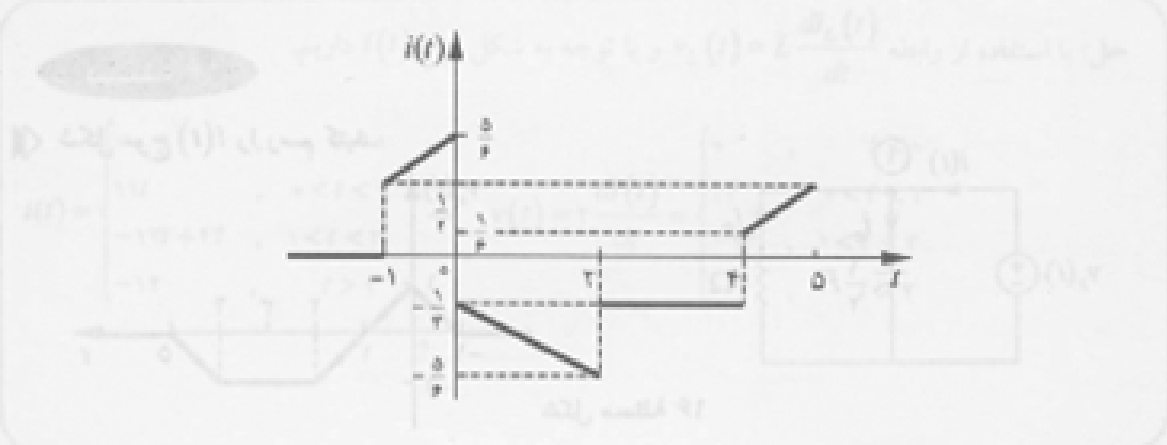
حل: با توجه به شکل موج منبع ولتاژ داریم:

$$v_s(t) = \begin{cases} 0 & , t < -1 \\ t+1 & , -1 < t < 0 \\ -t+1 & , 0 < t < 2 \\ -1 & , 2 < t < 4 \\ t-5 & , 4 < t < 5 \\ 0 & , t > 5 \end{cases} \rightarrow i_R(t) = \frac{v_R(t)}{R} = \frac{v_s(t)}{2} = \begin{cases} 0 & , t < -1 \\ \frac{1}{2}(t+1) & , -1 < t < 0 \\ \frac{1}{2}(-t+1) & , 0 < t < 2 \\ -\frac{1}{2} & , 2 < t < 4 \\ \frac{1}{2}(t-5) & , 4 < t < 5 \\ 0 & , t > 5 \end{cases}$$

$$i_c(t) = C \frac{dv_c(t)}{dt} = \frac{1}{2} \frac{dv_s(t)}{dt} = \begin{cases} 0 & , t < -1 \\ \frac{1}{2} & , -1 < t < 0 \\ -\frac{1}{2} & , 0 < t < 2 \\ 0 & , 2 < t < 4 \\ \frac{1}{2} & , 4 < t < 5 \\ 0 & , t > 5 \end{cases}$$

در نهایت با استفاده از KCL خواهیم داشت:

$$\text{KCL برای گره ①} \rightarrow -i(t) + i_c(t) + i_R(t) = 0 \rightarrow i(t) = i_c(t) + i_R(t) = \begin{cases} 0 & , t < -1 \\ \frac{1}{2}t + \frac{5}{2} & , -1 < t < 0 \\ -\frac{t}{2} - \frac{1}{2} & , 0 < t < 2 \\ -\frac{1}{2} & , 2 < t < 4 \\ \frac{t}{2} - \frac{9}{2} & , 4 < t < 5 \\ 0 & , t > 5 \end{cases}$$



مسئله ۱۷

مقاومت غیر خطی با مشخصه $i = e^{v^2} - 1$ به دوسریک منبع ولتاژ $v_s(t) = \cos \omega t$ وصل شده است. چه فرکانس هایی در جریان گذرنده از مقاومت وجود دارد.

حل: ابتدا جریان گذرنده از مقاومت را بدست می آوریم.

$$i = e^{v^2} - 1 = e^{\cos^2 \omega t} - 1$$

حال با استفاده از بسط $|x| \leq 1$ داریم: $e^x = 1 + x + \frac{x^2}{2!} + \frac{x^3}{3!} + \dots$

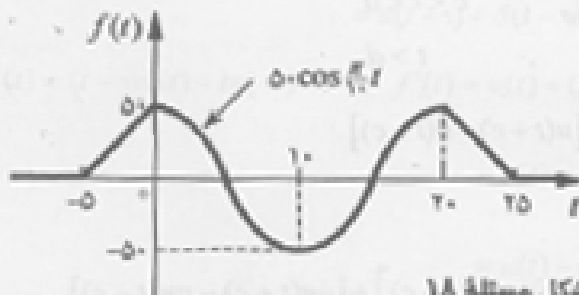
$$i = \left(1 + \cos^2 \omega t + \frac{\cos^4 \omega t}{2} + \frac{\cos^6 \omega t}{6} + \frac{\cos^8 \omega t}{24} + \dots \right) - 1$$

حال با استفاده از روابط تبدیل حاصلضرب به مجموع در مثلثات داریم:

$$i = \left[1 + \cos^2 \omega t + \frac{1}{2} \left(1 + \frac{1}{2} \cos 2\omega t \right) + \frac{1}{6} \left(\frac{3}{4} \cos 2\omega t + \frac{1}{4} \cos 4\omega t \right) + \frac{1}{24} \left(\frac{3}{8} \cos 2\omega t + \frac{1}{8} \cos 4\omega t + \frac{1}{8} \cos 6\omega t \right) + \dots \right] - 1$$

بنابراین همه فرکانسهایی که مضرب صحیح و مثبتی از ω اند در جریان گذرنده از مقاومت وجود دارد.

مسئله ۱۸



با استفاده از توابع پله و شیب، شکل موج نشان داده شده را با رابطه ریاضی بیان کنید.

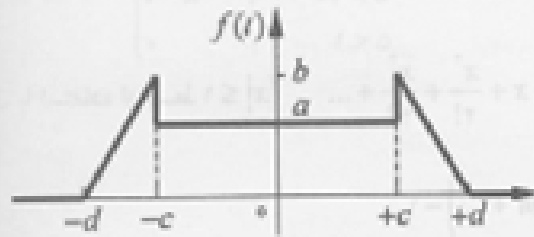
شکل مسئله ۱۸

حل: با توجه به شکل موج نشان داده شده داریم:

$$f(t) = \begin{cases} 0 & , t < -5 \\ 1t + 5 & , -5 < t < 0 \\ 5 \cdot \cos \frac{\pi}{10} t & , 0 < t < 15 \\ -1t + 15 & , 15 < t < 25 \\ 0 & , t > 25 \end{cases}$$

$$\rightarrow f(t) = (1t + 5) [u(t + 5) - u(t)] + 5 \cdot \cos \frac{\pi}{10} t [u(t) - u(t - 15)] - (1t - 15) [u(t - 15) - u(t - 25)]$$

$$\begin{aligned}
 &+(-1 \cdot t + 2\delta) [u(t-2\delta) - u(t-2\delta)] \\
 &= [1 \cdot (t+\delta)u(t+\delta) - 1 \cdot tu(t) - \delta \cdot tu(t)] + [(\delta \cdot \cos \frac{\pi}{2} t)u(t) - (\delta \cdot \cos \frac{\pi}{2} t)u(t-2\delta)] \\
 &+ [-1 \cdot (t-2\delta)u(t-2\delta) + \delta \cdot u(t-2\delta) + 1 \cdot (t-2\delta)u(t-2\delta)] \\
 \rightarrow f(t) &= 1 \cdot r(t+\delta) - 1 \cdot r(t) + \delta \cdot (-1 + \cos \frac{\pi}{2} t) [u(t) - u(t-2\delta)] - 1 \cdot r(t-2\delta) + 1 \cdot r(t-2\delta)
 \end{aligned}$$



شکل مسئله ۱۹

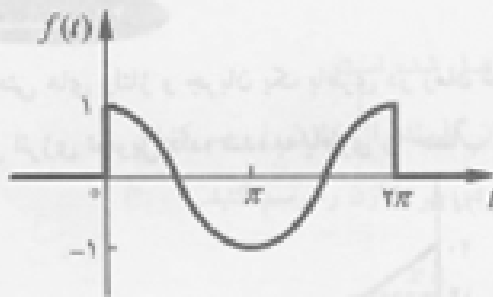
مسئله ۱۹

شکل موج نشان داده شده را بر حسب توابع پله و شیب بیان کنید.

حل: با توجه به شکل موج نشان داده شده می توان نوشت:

$$f(t) = \begin{cases} 0 & , t < -d \\ \frac{b}{d-c}t + \frac{db}{d-c} & , -d < t < -c \\ a & , -c < t < c \\ -\frac{b}{d-c}t + \frac{db}{d-c} & , c < t < d \\ 0 & , t > d \end{cases}$$

$$\begin{aligned}
 \rightarrow f(t) &= \left(\frac{b}{d-c}t + \frac{db}{d-c}\right) [u(t+d) - u(t+c)] + a [u(t+c) - u(t-c)] \\
 &+ \left(-\frac{b}{d-c}t + \frac{db}{d-c}\right) [u(t-c) - u(t-d)] \\
 &= \left[\frac{b}{d-c}(t+d)u(t+d) - \frac{b}{d-c}(t+c)u(t+c) - bu(t+c)\right] + [au(t+c) - au(t-c)] \\
 &+ \left[-\frac{b}{d-c}(t-c)u(t-c) + bu(t-c) + \frac{b}{d-c}(t-d)u(t-d)\right] \\
 \rightarrow f(t) &= \frac{b}{d-c}r(t+d) - \frac{b}{d-c}r(t+c) + (a-b)u(t+c) + (b-a)u(t-c) \\
 &- \frac{b}{d-c}r(t-c) + \frac{b}{d-c}r(t-d)
 \end{aligned}$$



شکل مسئله ۲۰

مسئله ۲۰

مشتق شکل موجهای زیر را تعیین کنید.

الف- $(t-1)u(t-1)$

ب- $tu(t-1)$

پ- $(t-1)u(t) - tu(-t)$

ت- $f(t)$

حل:

الف) $f(t) = (t-1)u(t-1) \rightarrow f'(t) = u(t-1) + (t-1)\delta(t-1)$

$$= u(t-1) + (t-1) \Big|_{t=1} \delta(t-1)$$

$$= u(t-1) - \delta(t-1)$$

ب) $f(t) = tu(t-1) \rightarrow f'(t) = u(t-1) + t\delta(t-1)$

$$= u(t-1) + t \Big|_{t=1} \delta(t-1)$$

$$= u(t-1) + \delta(t-1)$$

ج) $f(t) = (t-1)u(t) - tu(-t) \rightarrow f'(t) = u(t) + (t-1)\delta(t) - u(-t) - t\delta(-t)$

$$= u(t) + (t-1) \Big|_{t=0} \delta(t) - u(-t) - t \Big|_{t=0} \delta(-t)$$

$$= u(t) - u(-t) - \delta(t)$$

ت) $f(t) = \cos t [u(t) - u(t-2\pi)]$

$$\rightarrow f'(t) = -\sin t [u(t) - u(t-2\pi)] + \cos t [\delta(t) - \delta(t-2\pi)]$$

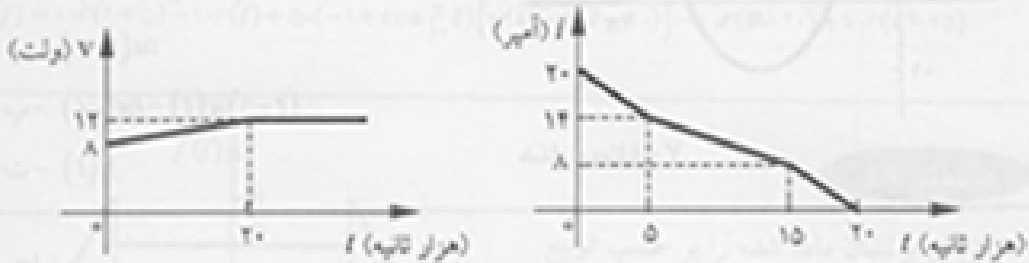
$$= -\sin t [u(t) - u(t-2\pi)] + \cos t \Big|_{t=0} \delta(t) - \cos t \Big|_{t=2\pi} \delta(t-2\pi)$$

$$= -\sin t [u(t) - u(t-2\pi)] + \delta(t) - \delta(t-2\pi)$$

مسئله ۲۱

منحنی های ولتاژ و جریان یک باتری در زمان شارژ شدن نشان داده شده است.

کل انرژی تحویل داده شده به باتری را حساب کنید.



شکل مسئله ۲۱

حلی: با توجه به نمودارهای داده شده داریم:

$$v(t) = \begin{cases} 0 & t < 0 \\ \frac{t}{20} + 8 & 0 < t < 20 \dots \\ 12 & t > 20 \dots \end{cases} \quad i(t) = \begin{cases} 0 & t < 0 \\ \frac{-t}{10} + 20 & 0 < t < 10 \dots \\ \frac{-t}{10} + 17 & 10 < t < 20 \dots \\ 0 & t > 20 \dots \end{cases}$$

بنابر تعریف توان خواهیم داشت:

$$p(t) = v(t)i(t) = \begin{cases} \left(\frac{t}{20} + 8\right)i(t) & 0 < t < 20 \dots \\ \text{سایر زمانها} & \end{cases}$$

و در نهایت با استفاده از رابطه $w(t, t) = \int_0^t p(t) dt$ داریم:

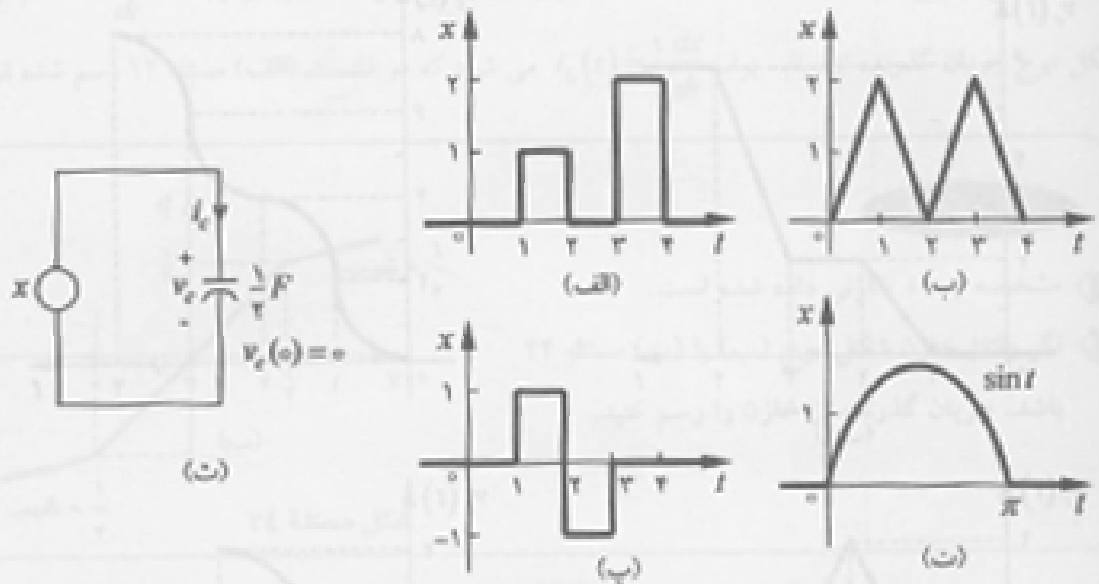
$$\begin{aligned} \text{کل } w &= w(20, 0) = \int_0^{20} \left(\frac{t}{20} + 8\right)i(t) dt \\ &= \int_0^{10} \left(\frac{t}{20} + 8\right)\left(\frac{-t}{10} + 20\right) dt + \int_{10}^{20} \left(\frac{t}{20} + 8\right)\left(\frac{-t}{10} + 17\right) dt \\ &+ \int_{20}^{\infty} \left(\frac{t}{20} + 8\right)\left(\frac{-t}{10} + 21\right) dt = 2.077 \text{ KJ} \end{aligned}$$

مسئله ۲۲

خازنی با $v_c(0) = 0$ و $C = \frac{1}{4} F$ به دو سر منبع x وصل شده است.

الف) اگر منبع از نوع ولتاژ باشد، شکل موج جریان گذرنده از خازن را رسم کنید.

ب) اگر منبع از نوع جریان باشد، شکل موج ولتاژ دو سر خازن را رسم کنید.

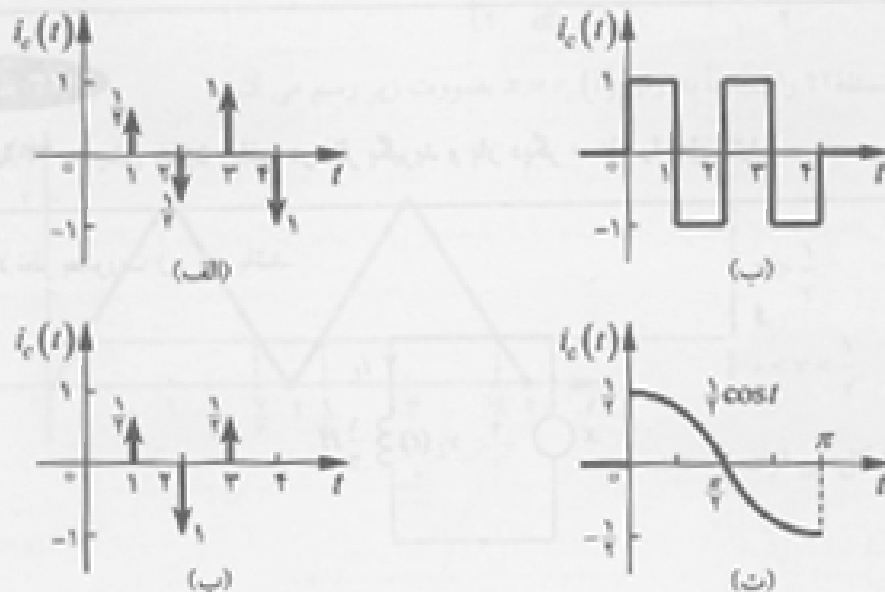


شکل مسئله ۲۲

حل: الف- اگر منبع از نوع ولتاژ باشد، آنگاه ولتاژ خازن برابر ولتاژ منبع خواهد شد و بنا بر رابطه

$$i_c(t) = C \frac{dv_c(t)}{dt} = \frac{1}{4} \frac{dx}{dt}$$

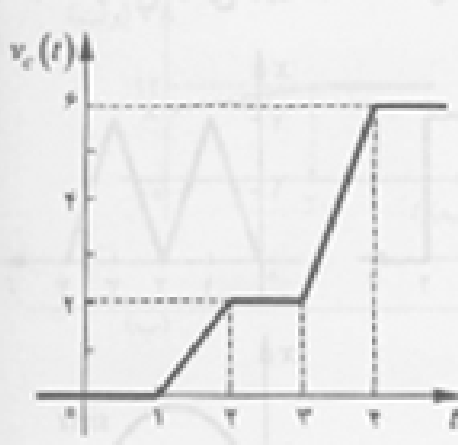
شکل موج جریان گذرنده از خازن با استفاده از رابطه $i_c(t) = \frac{1}{4} \frac{dx}{dt}$ بدست می آید.



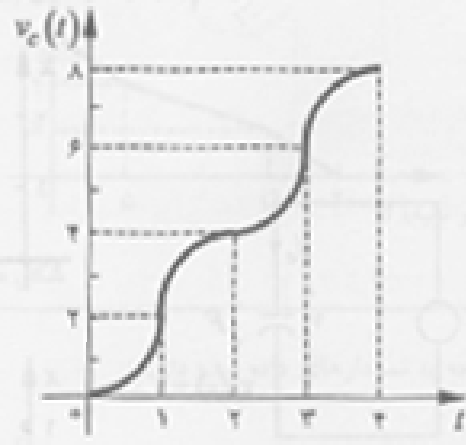
ب - اگر منبع از نوع جریان باشد، آنگاه جریان خازن برابر جریان منبع خواهد شد و بنا بر رابطه

$$v_C(t) = v_C(t_0) + \frac{1}{C} \int_{t_0}^t i(t) dt$$

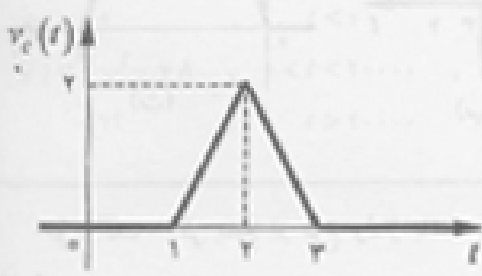
شکل موج ولتاژ دو سر خازن برابر $v_C(t) = \int_{t_0}^t x(t) dt$ یعنی اینکه دو برابر انتگرال شکل موج x خواهد شد.



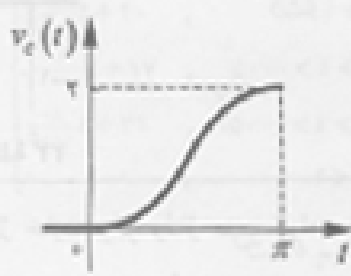
(الف)



(ب)



(پ)



(ت)

مسئله ۲۲

در مسئله ۲۲ به جای خازن سلف در نظر بگیرید و بار دیگر مسئله را حل کنید.

حلی: مدار مورد نظر بصورت زیر می باشد.



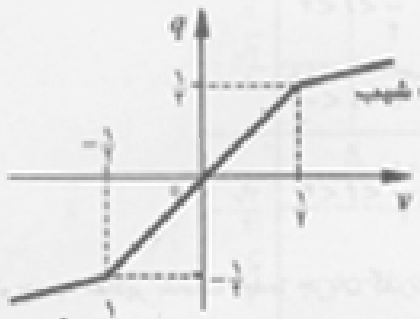
الف - اگر منبع از نوع ولتاژ باشد، آنگاه ولتاژ سلف برابر ولتاژ منبع خواهد شد و بنا بر رابطه

$$i_L(t) = i_L(t) + \frac{1}{L} \int v_L(t) dt$$

شکل موج جریان گذرنده از سلف برابر $i_L(t) = \frac{1}{L} \int v_L(t) dt$ یعنی اینکه دو برابر انتگرال شکل موج v_L خواهد شد که در قسمت (ب) مسئله ۲۲ رسم شده اند.

ب - اگر منبع از نوع جریان باشد، آنگاه جریان سلف برابر جریان منبع خواهد شد و بنا بر رابطه $v_L(t) = L \frac{di_L(t)}{dt}$ شکل موج جریان گذرنده از سلف برابر $v_L(t) = L \frac{di_L(t)}{dt}$ می شود که در قسمت (الف) مسئله ۲۲ رسم شده اند.

مسئله ۲۲



شکل مسئله ۲۲

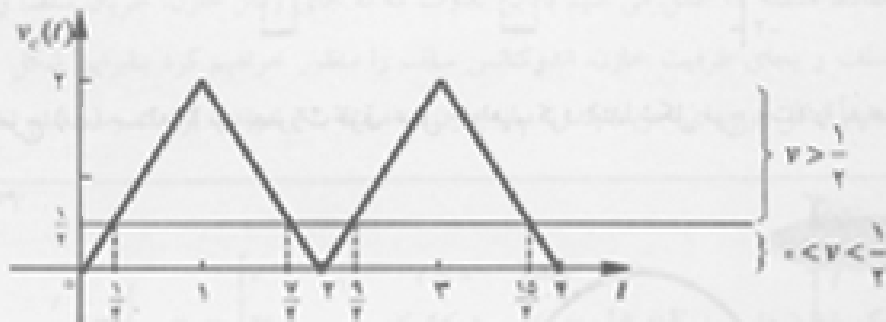
مشخصه $v-q$ خازن داده شده است.

اگر ولتاژ خازن شکل موج (ب) یا (ت) مسئله ۲۲ باشد، جریان گذرنده از خازن را رسم کنید.

حل: با توجه به مشخصه $v-q$ داده شده داریم:

$$c = \begin{cases} 1 & 0 < v < \frac{1}{2} \\ \frac{1}{2} & v > \frac{1}{2} \end{cases} \rightarrow i_L(t) = c \frac{dv(t)}{dt} = \begin{cases} \frac{dv_L(t)}{dt} & 0 < v < \frac{1}{2} \\ \frac{1}{2} \frac{dv_L(t)}{dt} & v > \frac{1}{2} \end{cases}$$

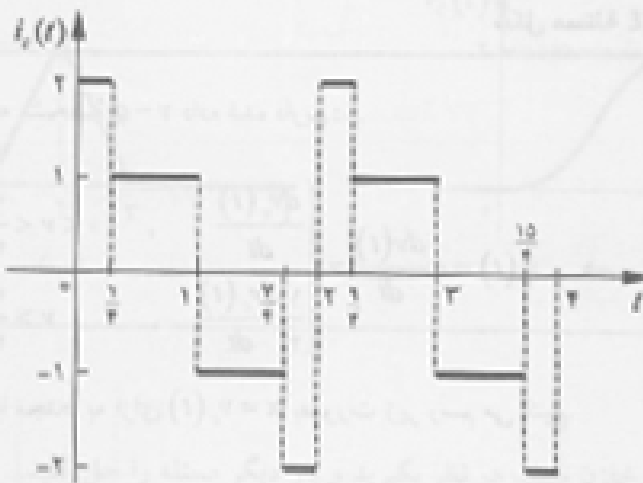
شکل (ب) مسئله ۲۲ را مجدداً به ازای $x = v_L(t)$ بصورت زیر رسم می کنیم.



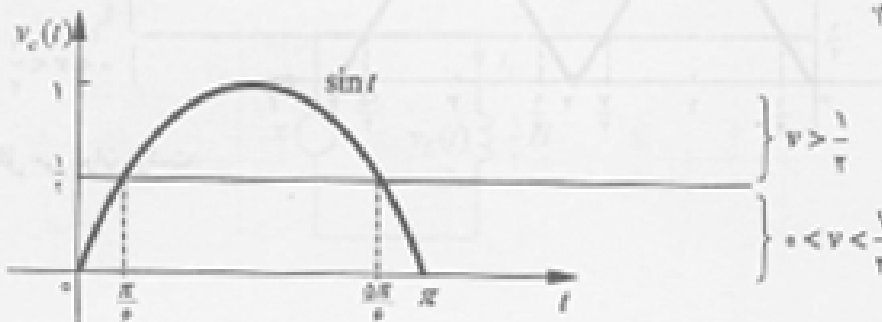
با توجه به شکل می توان نوشت:

$$i_c(t) = \begin{cases} \frac{dv_c(t)}{dt} = 2 & , & 0 < t < \frac{1}{4} \\ \frac{1}{2} \frac{dv_c(t)}{dt} = 1 & , & \frac{1}{4} < t < 1 \\ \frac{1}{2} \frac{dv_c(t)}{dt} = -1 & , & 1 < t < \frac{3}{4} \\ \frac{dv_c(t)}{dt} = -2 & , & \frac{3}{4} < t < 2 \\ \frac{dv_c(t)}{dt} = 2 & , & 2 < t < \frac{9}{4} \\ \frac{1}{2} \frac{dv_c(t)}{dt} = 1 & , & \frac{9}{4} < t < 3 \\ \frac{1}{2} \frac{dv_c(t)}{dt} = -1 & , & 3 < t < \frac{15}{4} \\ \frac{dv_c(t)}{dt} = -2 & , & \frac{15}{4} < t < 4 \end{cases}$$

با توجه به مقادیر بدست آمده، جریان کلرنده از مخازن در این حالت در شکل زیر رسم شده است.

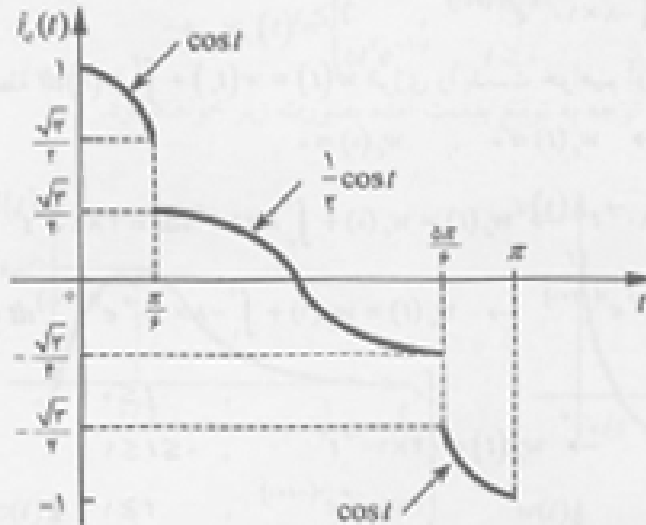


برای شکل موج (ت) مسئله ۲۲ نیز بصورت فوق عمل خواهیم کرد ابتدا شکل موج (ت) را به همراه خط $v = \frac{1}{4}$ رسم می کنیم.



$$i_c(t) = \begin{cases} \frac{dv_c(t)}{dt} = \cos t & , \quad -\pi < t < \frac{\pi}{6} \\ \frac{1}{2} \frac{dv_c(t)}{dt} = \frac{1}{2} \cos t & , \quad \frac{\pi}{6} < t < \frac{5\pi}{6} \\ \frac{1}{2} \frac{dv_c(t)}{dt} = \cos t & , \quad \frac{5\pi}{6} < t < \pi \end{cases}$$

بنابراین در این حالت شکل موج جریان گذرنده از خازن بصورت زیر خواهد بود.



مسئله ۲۵

- ◀ فرض کنید شکل مسئله ۲۴ مشخصه $i - \phi$ یک سلف است.
- ◀ اگر جریان گذرنده از سلف بصورت شکل موجهای شکل (ب) یا (ت) باشد ولتاژ دو سر سلف را رسم کنید.

حل: همانند مسئله ۲۴ عمل می کنیم با این تفاوت که به جای ولتاژ خازن، جریان سلف و بجای جریان خازن، ولتاژ سلف و بجای ظرفیت خازن اندوکتانس سلف را منظور خواهیم کرد بنابراین شکل موجهای ولتاژ دو سر سلف دقیقاً شکل موجهای جریان گذرنده از خازن در مسئله ۲۴ خواهند بود که رسم شده اند.

مسئله ۲۶

$$v_c = \begin{cases} 0 & , \quad t < 0 \\ 15 & , \quad 0 \leq t < 1 \\ 2t & , \quad 1 \leq t < 2 \\ 2e^{-2(t-2)} & , \quad t \geq 2 \end{cases} \quad C = -15 \mu F$$

- ◀ $i_c(t)$ و $p_c(t)$ و $w_c(t)$ را بدست آورید.
- ◀ در چه زمانهایی انرژی در خازن ذخیره و در چه زمانهایی انرژی از خازن گرفته می شود.

حل: با توجه به ولتاژ داده شده داریم:

$$i_c(t) = C \frac{dv_c(t)}{dt} = 0.5 \times 10^{-9} \frac{dv_c(t)}{dt} = \begin{cases} 0 & , t \leq 0 \\ 2 \times 10^{-9} & , 0 \leq t \leq 1 \\ -2 \times 10^{-9} e^{-(t-1)} & , t \geq 1 \end{cases}$$

$$p_c(t) = v_c(t)i_c(t) = \begin{cases} 0 & , t \leq 0 \\ 8 \times 10^{-9} t & , 0 \leq t \leq 1 \\ -8 \times 10^{-9} e^{-(t-1)} & , t \geq 1 \end{cases}$$

در ادامه با استفاده از رابطه $w(t) = w(t_0) + \int_{t_0}^t p(t) dt$ انرژی را بدست خواهیم آورد.

$$t \leq 0, p_c(t) = 0 \rightarrow w_c(t) = 0, w_c(0) = 0$$

$$0 \leq t \leq 1, p_c(t) = 8 \times 10^{-9} t \rightarrow w_c(t) = w_c(0) + \int_0^t 8 \times 10^{-9} t dt = 4 \times 10^{-9} t^2, w_c(1) = 4 \times 10^{-9}$$

$$t \geq 1, p_c(t) = -8 \times 10^{-9} e^{-(t-1)} \rightarrow w_c(t) = w_c(1) + \int_1^t -8 \times 10^{-9} e^{-(t-1)} dt = 4 \times 10^{-9} e^{-(t-1)}$$

$$\rightarrow w_c(t) = \begin{cases} 0 & , t \leq 0 \\ 4 \times 10^{-9} t^2 & , 0 \leq t \leq 1 \\ 4 \times 10^{-9} e^{-(t-1)} & , t \geq 1 \end{cases}$$

در زمانهایی که $p_c(t) > 0$ باشد یعنی در $0 \leq t \leq 1$ خازن انرژی ذخیره کرده و در زمانهایی که $p_c(t) < 0$ باشد یعنی به ازای $t \geq 1$ از خازن انرژی گرفته می شود.

مسئله ۲۷

برای یک سلف داریم: $L = 100 \text{ mH}$, $i(t) = \begin{cases} 0 & , t \leq 0 \\ 1 \cdot e^{-2t} & , t \geq 0 \end{cases}$

منحنی های i, v, p و w را رسم کنید.

در چه زمانهایی انرژی در سلف ذخیره شده و در چه زمانهایی انرژی از آن گرفته می شود.

حداکثر انرژی ذخیره شده در سلف چیست.

حل: ابتدا v, p و w را بدست می آوریم.

$$v_c(t) = L \frac{di_c(t)}{dt} \rightarrow v(t) = 0.1 \frac{di(t)}{dt} = \begin{cases} 0 & , t \leq 0 \\ e^{-2t} - 2te^{-2t} & , t \geq 0 \end{cases}$$

$$p(t) = v(t)i(t) = \begin{cases} 0 & , t \leq 0 \\ (1 - 2t)e^{-4t} & , t \geq 0 \end{cases} = \begin{cases} 0 & , t \leq 0 \\ 1 \cdot e^{-4t} - 2 \cdot t \cdot e^{-4t} & , t \geq 0 \end{cases}$$

برای محاسبه انرژی از رابطه $w(t) = w(t_0) + \int_{t_0}^t p(t) dt$ استفاده خواهیم کرد.

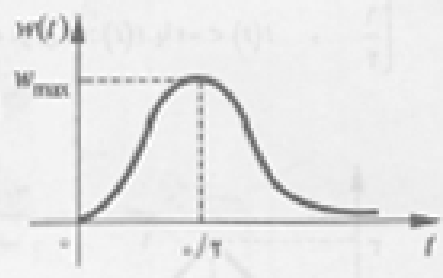
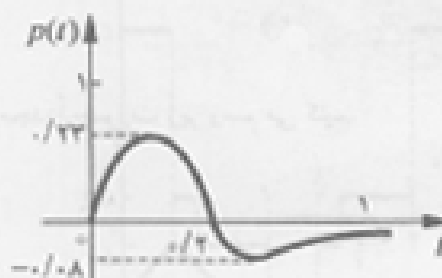
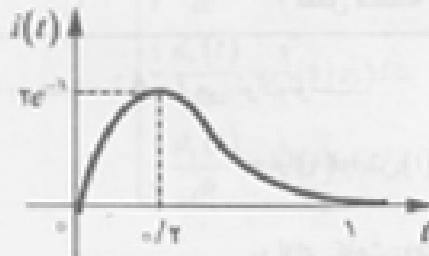
$t \leq 0$, $p(t) = 0 \rightarrow w(t) = 0$, $w(0) = 0$

$t \geq 0$, $p(t) = 14e^{-14t} - 5t^2e^{-14t} \rightarrow w(t) = w(0) + \int_0^t (14e^{-14t} - 5t^2e^{-14t}) dt$

$$= -te^{-14t} - \frac{1}{14}e^{-14t} \Big|_0^t + 5t^2e^{-14t} + te^{-14t} + \frac{1}{14}e^{-14t} \Big|_0^t = 5t^2e^{-14t} \quad t \geq 0$$

$$\rightarrow w_c(t) = \begin{cases} 0 & t \leq 0 \\ 5t^2e^{-14t} & t \geq 0 \end{cases}$$

نمودارهای i و v و w با توجه به توابع بدست آمده بصورت زیر خواهند بود.



از آنجا که $p(t)$ مشتق $w(t)$ است و در $t = 1/28$ برابر صفرند لذا حداکثر مقدار $w(t)$ به ازای $t = 1/28$ بدست خواهد آمد.

$$\frac{dw}{dt} = 0 \rightarrow 14e^{-14t}(1-5t) = 0 \rightarrow t = 1/28$$

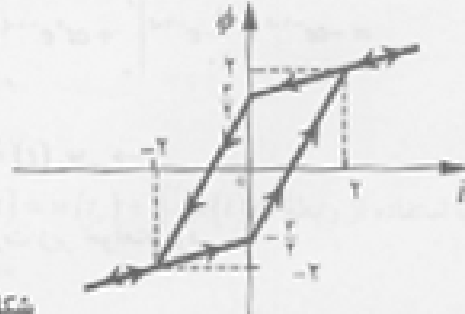
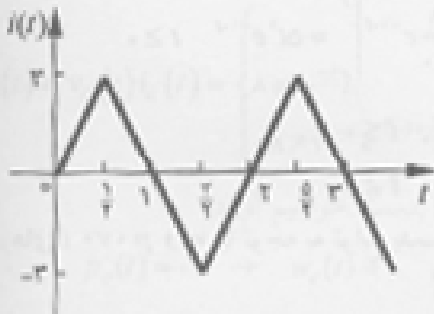
$$w_{max} = w(1/28) = 5t^2e^{-14t} \Big|_{t=1/28} = 1/28$$

می دانیم که اگر $p(t) > 0$ باشد انرژی در خازن ذخیره شده و اگر $p(t) < 0$ باشد انرژی از خازن گرفته میشود. بنابراین به ازای $t < 1/28$ انرژی در خازن ذخیره شده و به ازای $t > 1/28$ انرژی از خازن گرفته می شود.

مسئله ۲۸

مشخصه $i - \phi$ و جریان گذرنده از یک سلف داده شده اند.

$v(t)$ را تعیین و ترسیم کنید.

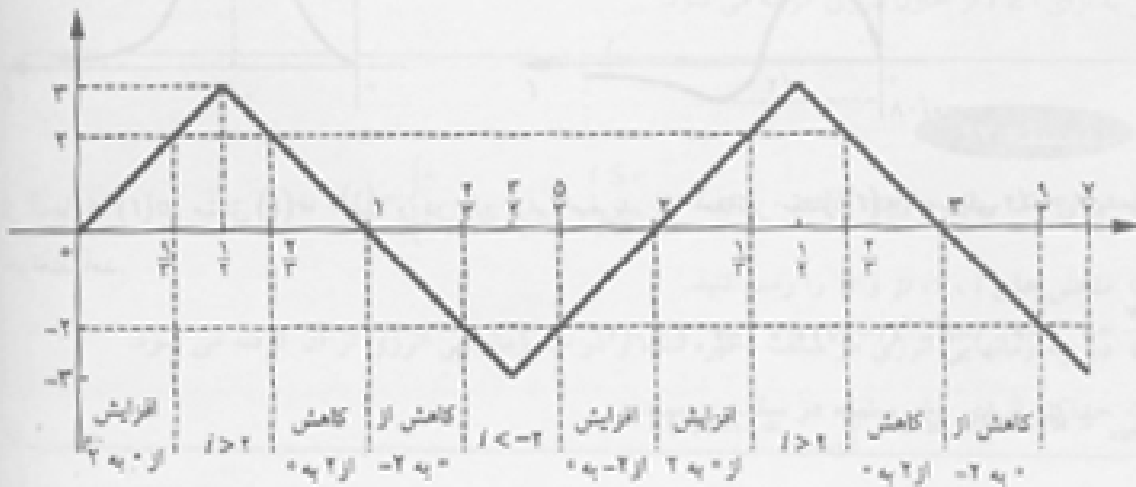


شکل مسئله ۲۸

حل: با توجه به مشخصه $i - \phi$ می توان نوشت:

$$L = \begin{cases} \frac{7}{4} & \text{به ازای افزایش } i(t) \text{ از } 0 \text{ به } 2 \text{ و یا کاهش آن از } 0 \text{ به } -2 \\ \frac{1}{4} & \text{به ازای کاهش } i(t) \text{ از } 2 \text{ به } 0 \text{ و یا افزایش آن از } -2 \text{ به } 0 \\ \frac{1}{4} & \text{به ازای } i(t) > 2 \text{ یا } i(t) < -2 \end{cases}$$

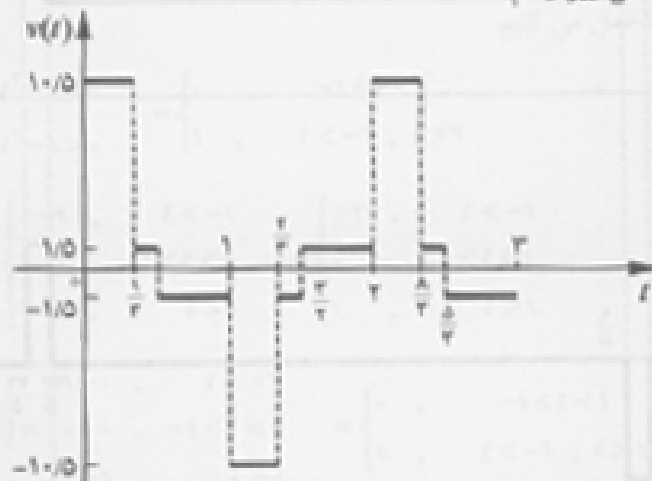
مشخصه $i - \phi$ را مجدداً بصورت زیر رسم می کنیم.



بنابراین با استفاده از رابطه $v_L(t) = L \frac{di_L(t)}{dt}$ و ولتاژ دوسر سلف بصورت زیر حاصل خواهد شد.

$$v(t) = \begin{cases} \frac{v d_1(t)}{T} = \frac{v}{T}(t) = 1/5 & , \quad 0 < t < \frac{1}{3} \\ \frac{v d_2(t)}{T} = \frac{v}{T}(t) = 1/5 & , \quad \frac{1}{3} < t < \frac{2}{3} \\ \frac{v d_3(t)}{T} = \frac{v}{T}(-t) = -1/5 & , \quad \frac{1}{3} < t < \frac{2}{3} \\ \frac{v d_4(t)}{T} = \frac{v}{T}(-t) = -1/5 & , \quad \frac{2}{3} < t < 1 \\ \frac{v d_5(t)}{T} = \frac{v}{T}(-t) = -1/5 & , \quad 1 < t < \frac{4}{3} \\ \frac{v d_6(t)}{T} = \frac{v}{T}(-t) = -1/5 & , \quad \frac{4}{3} < t < \frac{5}{3} \\ \frac{v d_7(t)}{T} = \frac{v}{T}(t) = 1/5 & , \quad \frac{2}{3} < t < \frac{5}{3} \\ \frac{v d_8(t)}{T} = \frac{v}{T}(t) = 1/5 & , \quad \frac{5}{3} < t < 2 \end{cases}$$

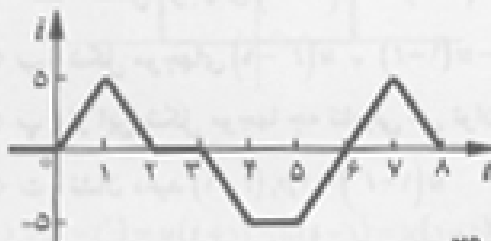
بنابراین نمودار $v(t)$ در شکل زیر رسم شده است.



مسئله ۲۹

◀ مشخصه یک سلف و جریان آن نشان داده شده اند.

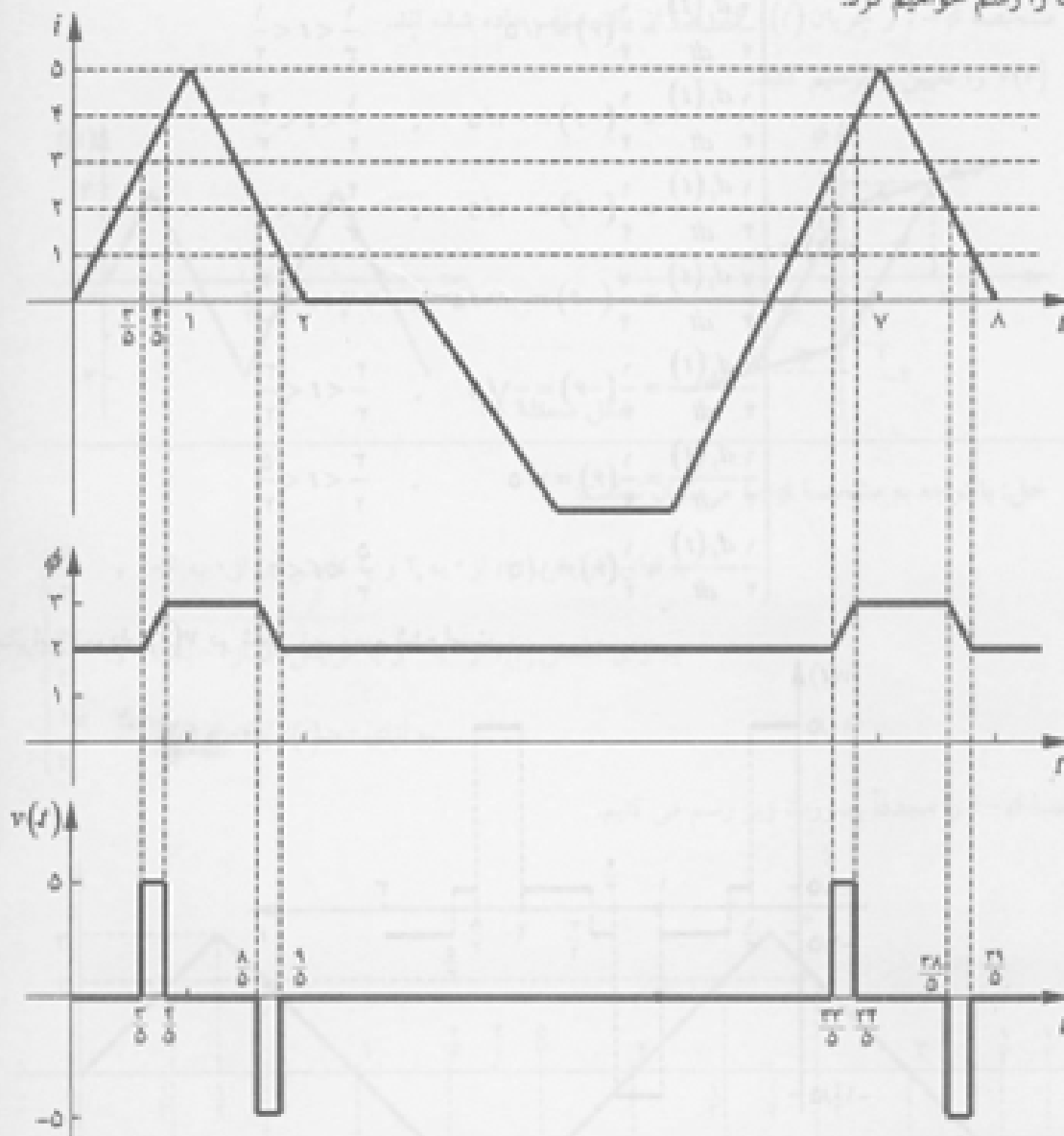
◀ ولتاژ دو سر سلف را رسم کنید.



شکل مسئله ۲۹



حل: با توجه به نمودارهای داده شده ابتدا ϕ را رسم می کنیم سپس با استفاده از رابطه $v(t) = \frac{d\phi}{dt}$ ولتاژ دو سر سلف را رسم خواهیم کرد.



مسئله ۳۰

الف- شکل موجهای $u(1-t^2)$ ، $u(t+1)-u(t-1)$ و $u(-1-t)-u(1-t)$ را رسم کنید.

ب- شکل موجهای $u(t^2-1)$ ، $u(1+t)-u(1-t)$ و $u(-1-t)-u(-1+t)$ را رسم کنید.

پ- از این شکل موجها چه نتایج می توان استخراج کرد.

ت- نشان دهید $u(1-t^2) = 2u(t+1)$

ث- نشان دهید $\delta(1-t^2) = \frac{1}{2}\delta(t+1) + \frac{1}{2}\delta(t-1)$

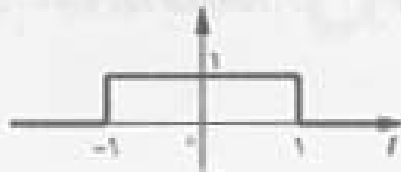
حل: الف - ما توجه به تعریف تابع پله واحد می توان نوشت:

$$u(1-t^2) = \begin{cases} 0 & , \quad 1-t^2 < 0 \\ 1 & , \quad 1-t^2 > 0 \end{cases} = \begin{cases} 0 & , \quad t < -1, t > 1 \\ 1 & , \quad -1 < t < 1 \end{cases}$$

$$u(t+1) - u(t-1) = \begin{cases} 1-0 & , \quad t < -1 \\ 1-0 & , \quad -1 < t < 1 \\ 0-1 & , \quad t > 1 \end{cases} = \begin{cases} 0 & , \quad t < -1, t > 1 \\ 1 & , \quad -1 < t < 1 \end{cases}$$

$$u(1-t) - u(-1-t) = \begin{cases} 1-0 & , \quad t < -1 \\ 1-0 & , \quad -1 < t < 1 \\ 0-1 & , \quad t > 1 \end{cases} = \begin{cases} 0 & , \quad t < -1, t > 1 \\ 1 & , \quad -1 < t < 1 \end{cases}$$

بنابراین شکل موجهای هر سه پیکان بوده و بصورت زیر می باشد.



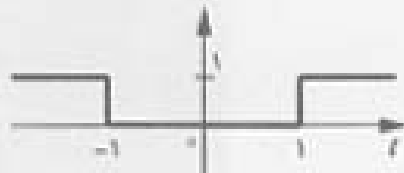
ب - همانند قسمت (الف) عمل می کنیم.

$$u(t^2-1) = \begin{cases} 0 & , \quad t^2-1 < 0 \\ 1 & , \quad t^2-1 > 0 \end{cases} = \begin{cases} 0 & , \quad -1 < t < 1 \\ 1 & , \quad t < -1, t > 1 \end{cases}$$

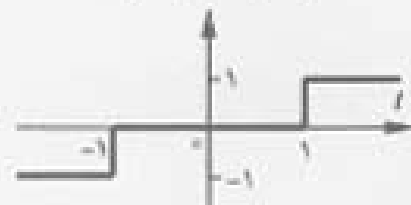
$$u(1+t) - u(1-t) = \begin{cases} 0-0 & , \quad t < -1 \\ 1-0 & , \quad -1 < t < 1 \\ 1-0 & , \quad t > 1 \end{cases} = \begin{cases} -1 & , \quad t < -1 \\ 0 & , \quad -1 < t < 1 \\ 1 & , \quad t > 1 \end{cases}$$

$$u(-1-t) + u(-1+t) = \begin{cases} 0+0 & , \quad t < -1 \\ 0+1 & , \quad -1 < t < 1 \\ 1+1 & , \quad t > 1 \end{cases} = \begin{cases} 0 & , \quad -1 < t < 1 \\ 1 & , \quad t < -1, t > 1 \end{cases}$$

$$u(t^2-1), u(-1-t) + u(-1+t)$$



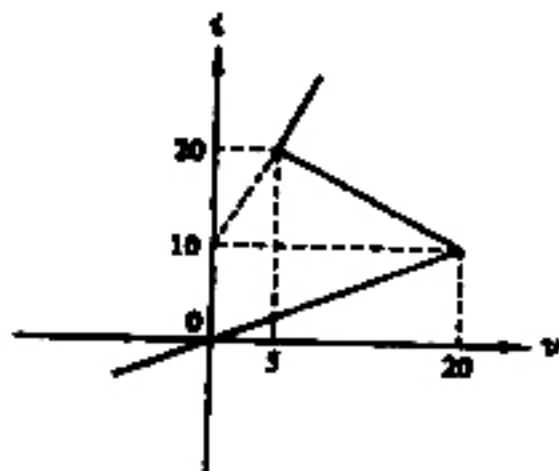
$$u(1+t) - u(1-t)$$



پ - نتایج حاصله از قسمتهای (الف) و (ب) عبارتند از:

$$\text{الف) } u(1-t^2) = u(t+1) - u(t-1) = u(1-t) - u(-1-t)$$

مدارهای ساده



شکل (مسأله ۱-۳)

۱- مشخصه $v-i$ یک مقاومت غیرخطی در شکل (مسأله ۱-۳) داده شده است. این مشخصه را به صورت زیر می‌نویسیم:

$$v = a_0 + a_1 i + b_1 |i - I_1| + b_2 |i - I_2|$$

ضرایب a_0, a_1, b_1, b_2, I_1 و I_2 را تعیین کنید.

حل:

معادله v بر حسب i بصورت زیر خواهد بود:

$$v = \begin{cases} 2i & i < 10 \\ -\frac{3}{2}i + 35 & 10 < i < 20 \\ \frac{1}{2}i - 5 & i > 20 \end{cases} \Rightarrow \begin{cases} I_1 = 10 \\ I_2 = 20 \end{cases}$$

$$2i = a_0 + a_1 i - b_1(i - 10) - b_2(i - 20)$$

: $i < 10$

$$2i = a_0 + 10b_1 + 20b_2 + (a_1 - b_1 - b_2)i \Rightarrow \begin{cases} a_1 - b_1 - b_2 = 2 \\ a_0 + 10b_1 + 20b_2 = 0 \end{cases} \quad (f)$$

$$-\frac{3}{2}i + 35 = a_0 + a_1 i + b_1(i - 10) - b_2(i - 20) \quad : 10 < i < 20$$

$$-\frac{3}{2}i + 35 = a_0 - 10b_1 + 20b_2 + (a_1 + b_1 - b_2)i \Rightarrow a_1 + b_1 - b_2 = -\frac{3}{2}$$

$$\frac{1}{2}i - 5 = a_0 + a_1 i + b_1(i - 10) + b_2(i - 20) \quad : i > 20$$

$$\frac{1}{2}i - 5 = a_0 - 10b_1 - 20b_2 + (a_1 + b_1 + b_2)i \Rightarrow a_1 + b_1 + b_2 = \frac{1}{2}$$

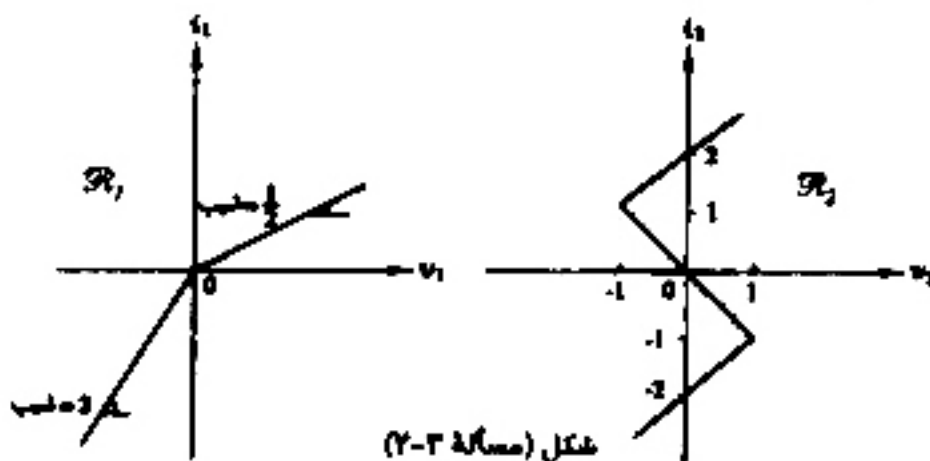
با حل دستگاه سه معادله سه مجهولی زیر مقادیر a_1 , b_1 و b_2 بدست می آیند:

$$\begin{cases} a_1 - b_1 - b_2 = 2 \\ a_1 + b_1 - b_2 = -\frac{3}{2} \\ a_1 + b_1 + b_2 = \frac{1}{2} \end{cases} \Rightarrow \begin{cases} a_1 = \frac{5}{4} \\ b_1 = -\frac{7}{4} \\ b_2 = 1 \end{cases}$$

با قرار دادن مقادیر فوق در رابطه (I)، مقدار a_0 بدست می آید:

$$a_0 + 10b_1 + 20b_2 = a_0 - \frac{70}{4} + 20 = 0 \Rightarrow a_0 = -\frac{5}{2}$$

۲- مشخصه مقاومت‌های غیرخطی \mathcal{R}_1 و \mathcal{R}_2 در شکل (مسئله ۳-۲) داده شده‌اند. مشخصه‌های اتصال سری و اتصال موازی آنها را رسم کنید.

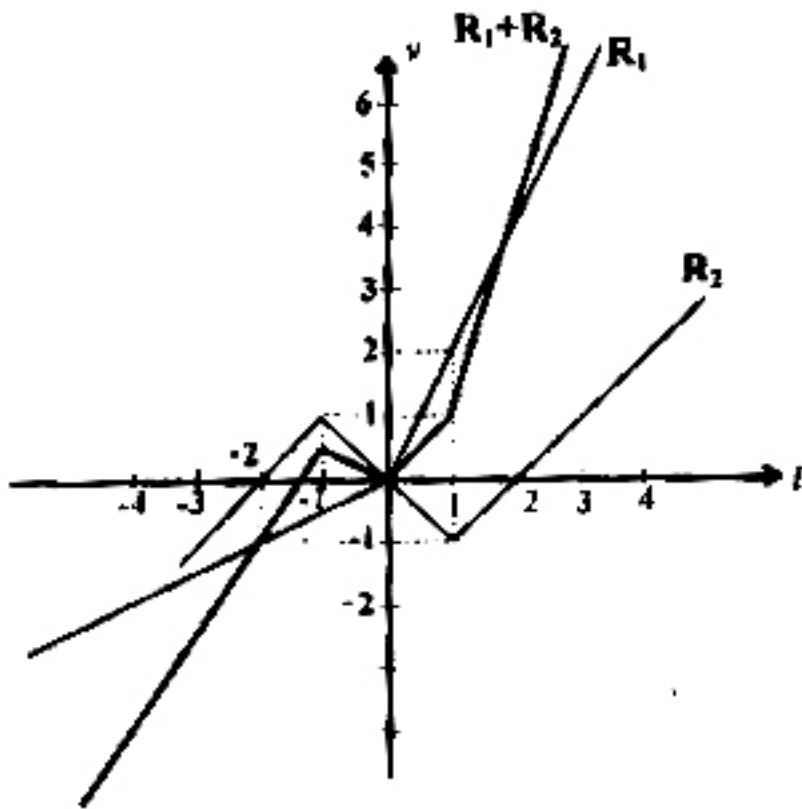


شکل (مسئله ۳-۲)

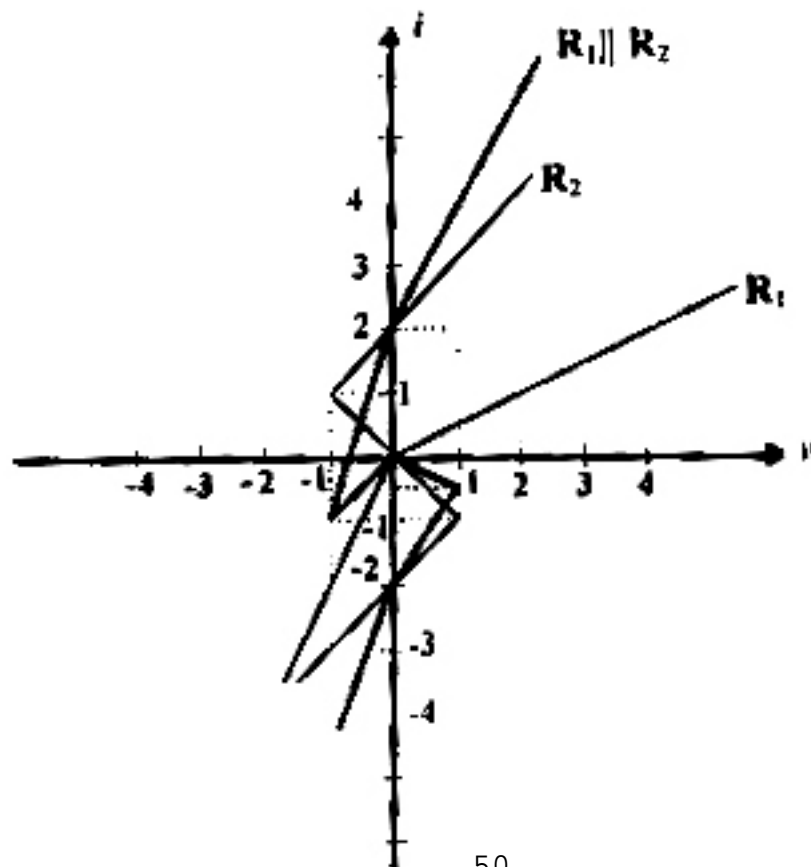
حل:

اتصال سری:

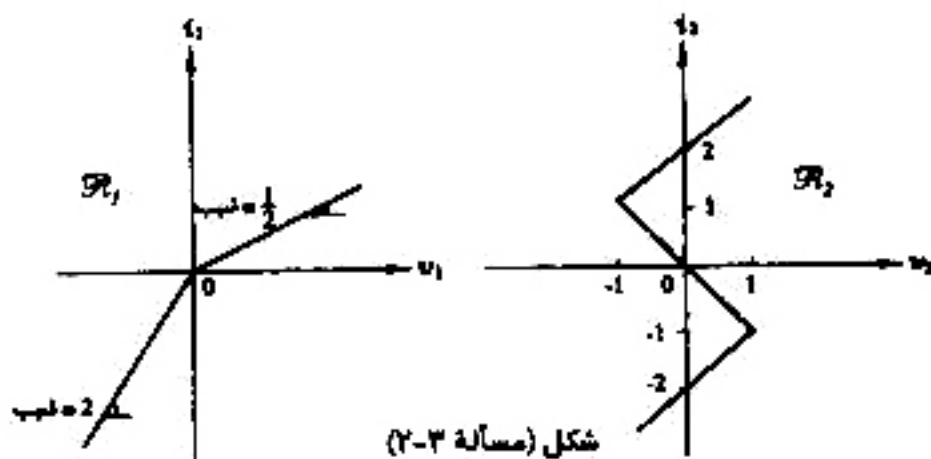
مشخصه‌های مقاومت‌های \mathcal{R}_1 و \mathcal{R}_2 را در یک محور مختصات $i-v$ بر حسب آیهورت زیر رسم می‌کنیم و مقادیر ولتاژ مقاومتها را به ازای هر i با هم جمع می‌کنیم تا مشخصه اتصال سری بدست آید:



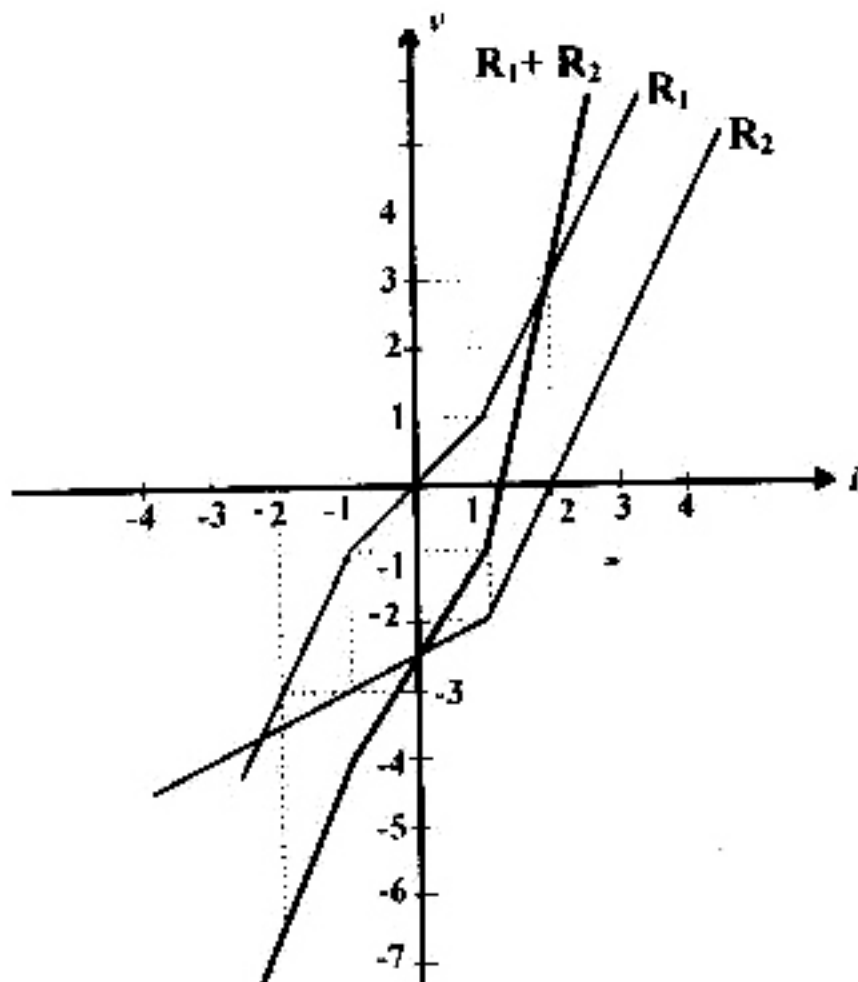
اتصال موازی: مشخصه‌های مقاومت‌های R_1 و R_2 را در یک محور مختصات i بر حسب v بصورت زیر رسم می‌کنیم و مقادیر جریان‌های مقاومت‌ها را به ازای هر v با هم جمع می‌کنیم تا مشخصه اتصال موازی بدست آید:

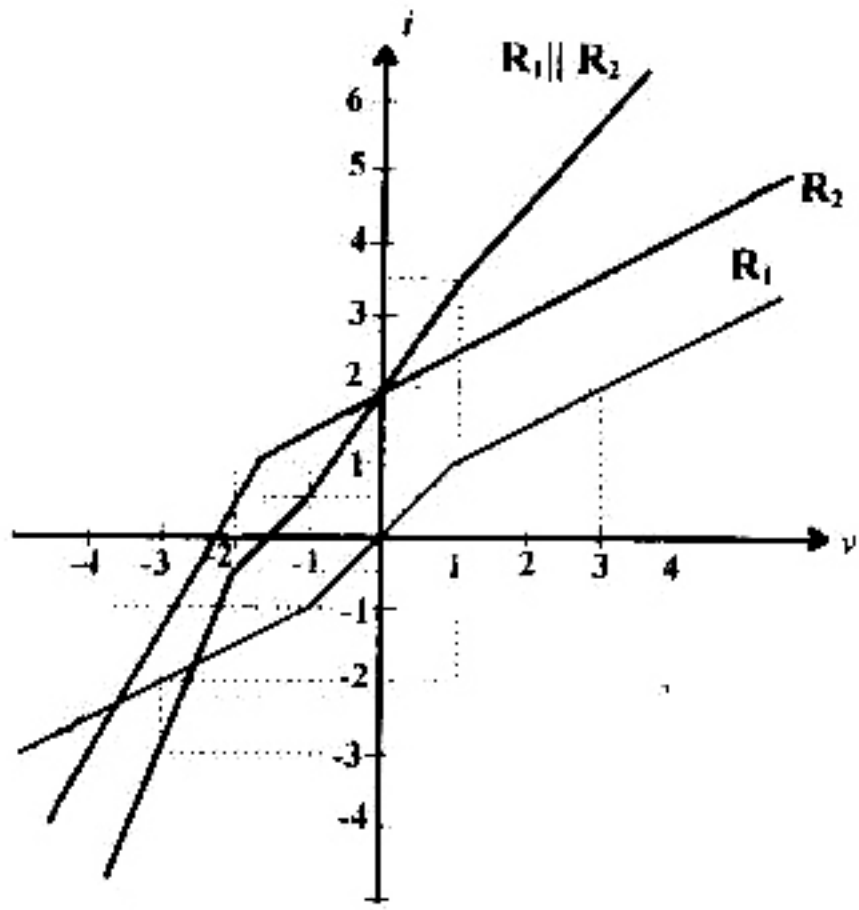


- ۳- مقاومت‌های غیر خطی R_1 و R_2 با مشخصه‌های خود در صفحه i داده شده‌اند.
 الف - مشخصه اتصال سری آنها را رسم کنید. ب - مشخصه اتصال موازی آنها را رسم کنید.
 پ - اگر سرهای مقاومت R_1 یا سرهای مقاومت R_2 را بر عکس ببندیم، چه تغییری در قسمت‌های (الف) یا (ب) حاصل می‌شود؟



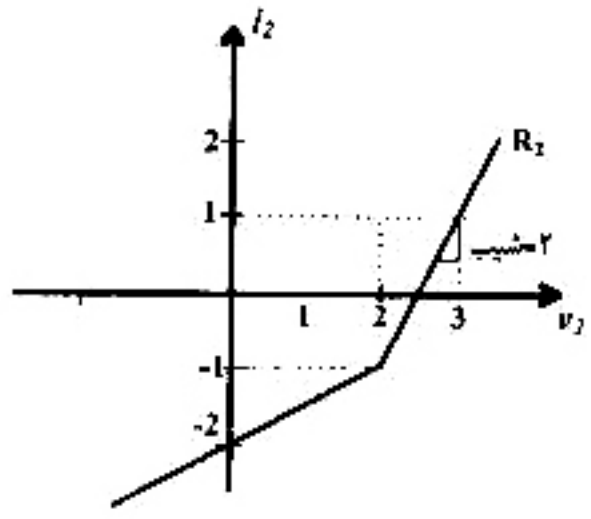
حل:
 الف)

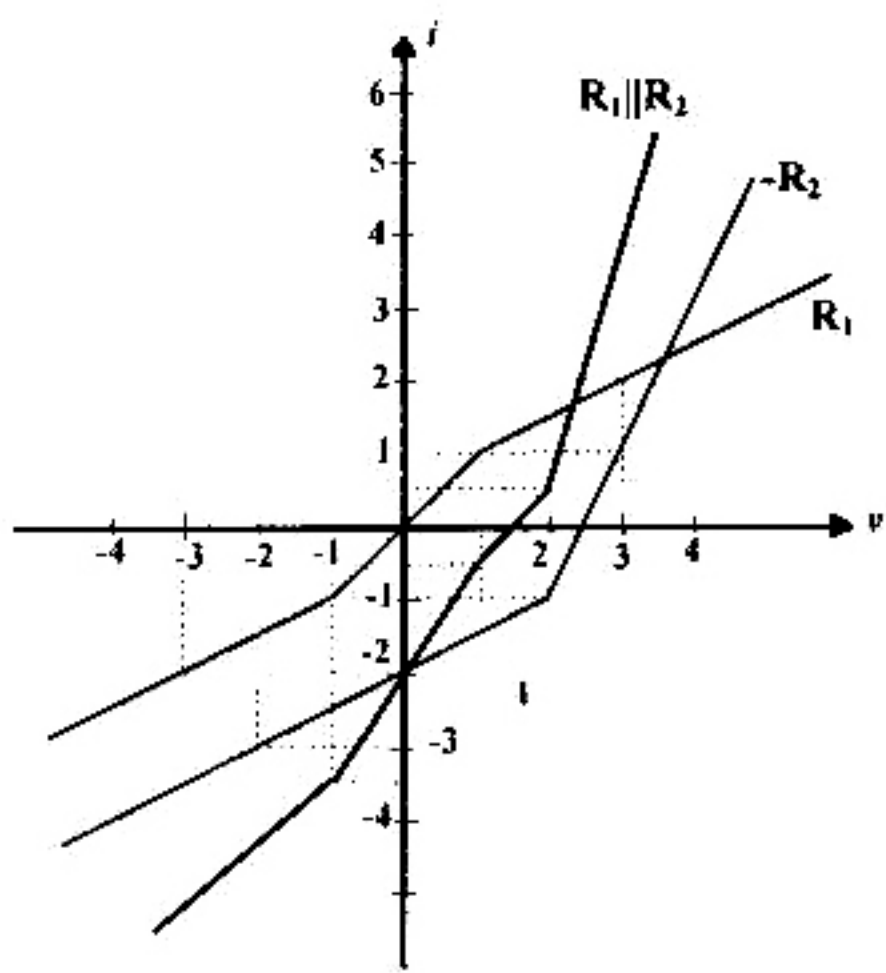
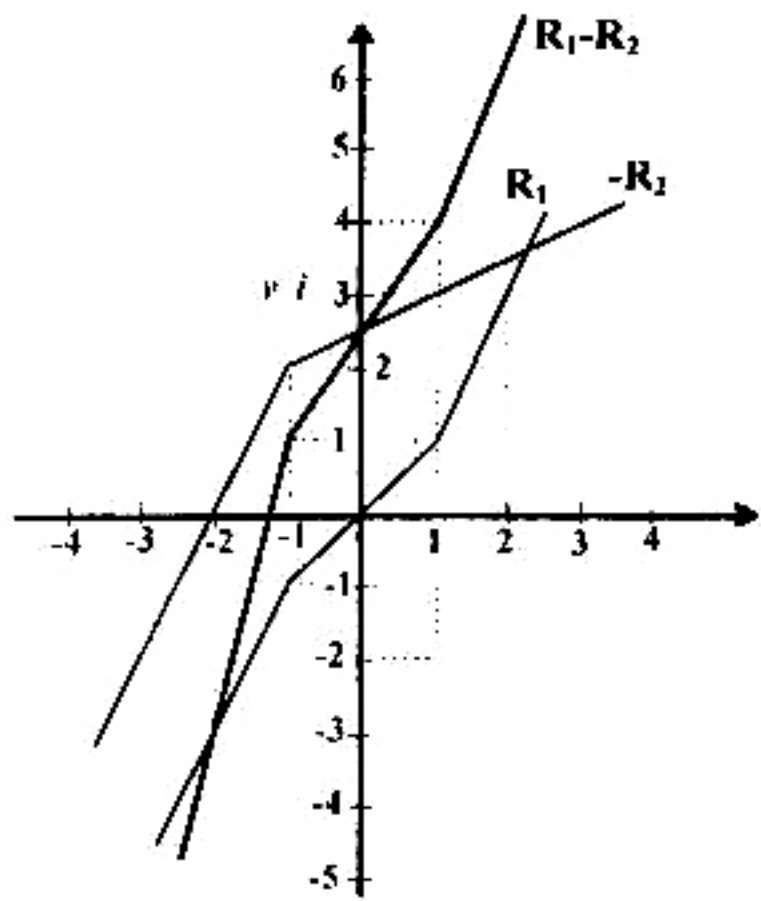




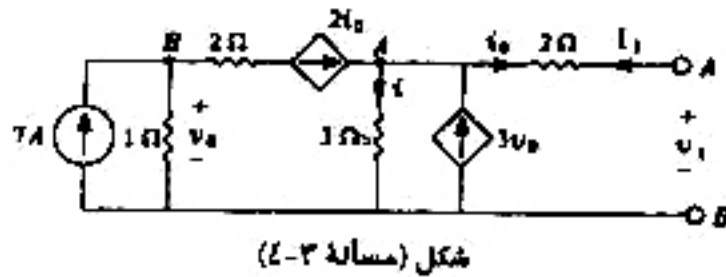
پ) چون مشخصه مقاومت R_1 نسبت به مبداء متقارن است، لذا R_1 دو طرفه است و برعکس بستن آن تاثیری بر مشخصه های اتصال موازی و سری نخواهد گذاشت، ولی R_2 چون دو طرفه نیست، به همین علت برعکس بستن آن سبب خواهد شد که مشخصه های اتصال سری یا موازی به شکل زیر تغییر کنند: اگر R_2 را در اتصال سری یا موازی برعکس ببندیم، کافیت که مشخصه آن را نسبت به مبداء قرینه کنیم

و سپس مشخصه اتصال سری یا موازی را بدست می آوریم: $\begin{bmatrix} i \rightarrow -i \\ v \rightarrow -v \end{bmatrix}$





۴- مدار معادل تونین دیده شده در سرهای A و B مدار شکل (مسئله ۳-۴) را به دست آورید.



حل :

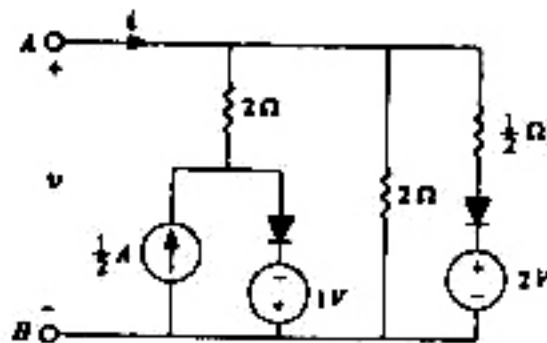
$$\begin{cases} KCL (A) : 2i_0 + 3v_0 - i - i_0 = 0 \rightarrow i = i_0 + 3v_0 \\ KCL (B) : 7 = \frac{v_0}{1\Omega} + 2i_0 \rightarrow v_0 = 7 - 2i_0 \end{cases} \rightarrow i = i_0 + 3(7 - 2i_0) = 21 - 5i_0 \quad (I)$$

$$KVL : -V_T + 2I + 3i = 0 \rightarrow V_T = 2I_T + 3i \quad (II)$$

با جایگذاری رابطه (I) در (II) خواهیم داشت:

$$\begin{cases} V_T = 2I_T + 3(21 - 5i_0) = 2I_T + 63 - 15i_0 \rightarrow V_T = 17I_T + 63 \\ i_0 = -I_T \end{cases} \rightarrow \begin{cases} R_{Th} = 17\Omega \\ V_{Th} = 63V \end{cases}$$

۵- مشخصه یک قطبی شکل (مسئله ۳-۵) را در صفحه $v-i$ رسم کنید (دیویدا ایده آل هستند).

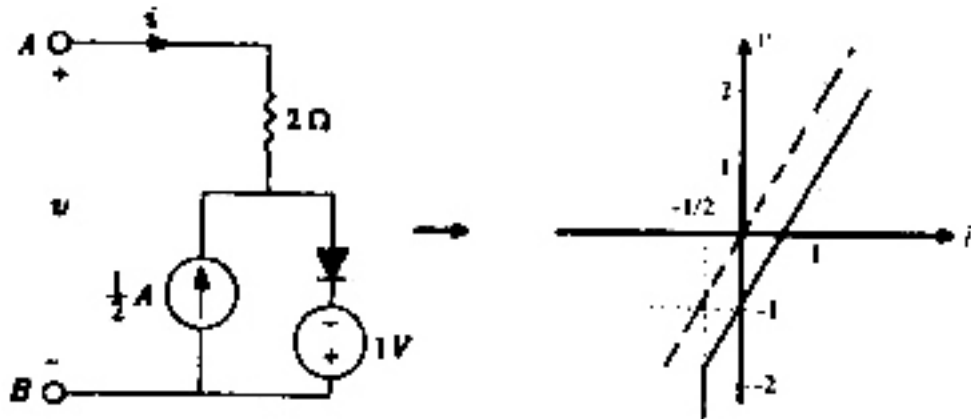
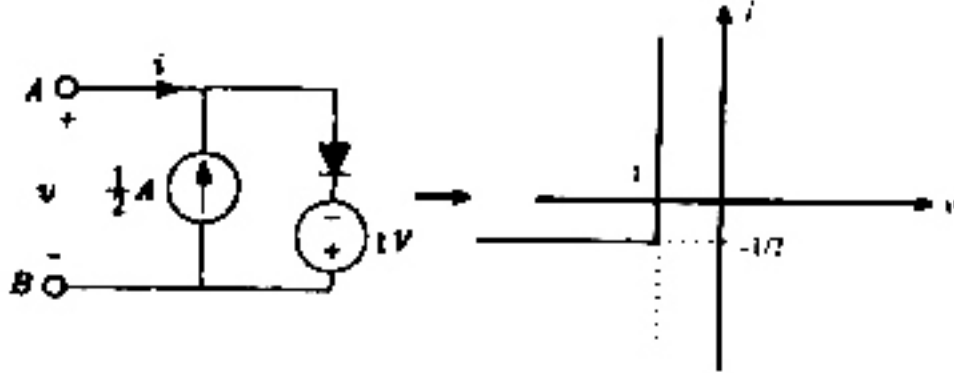


شکل (مسئله ۳-۵)

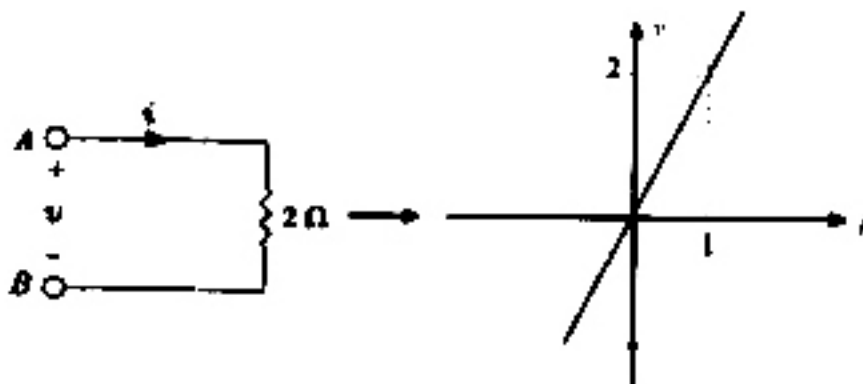
حل :

این یک قطبی از سه شاخه موازی تشکیل یافته است. لذا ابتدا مشخصه تک تک شاخه‌ها را بدست می‌آوریم و سپس آنها را موازی می‌کنیم (به ازای هر ولتاژ، جریاناتشان را جمع می‌کنیم).
شاخه ۱: این شاخه خود از دو شاخه موازی که با مقاومت ۲ اهمی سری شده‌اند، تشکیل یافته است. لذا

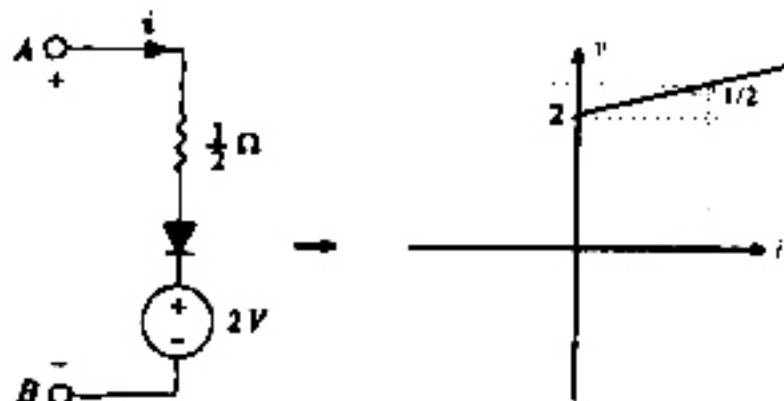
ابتدا مشخصه دو شاخه موازی را بدست می آوریم:



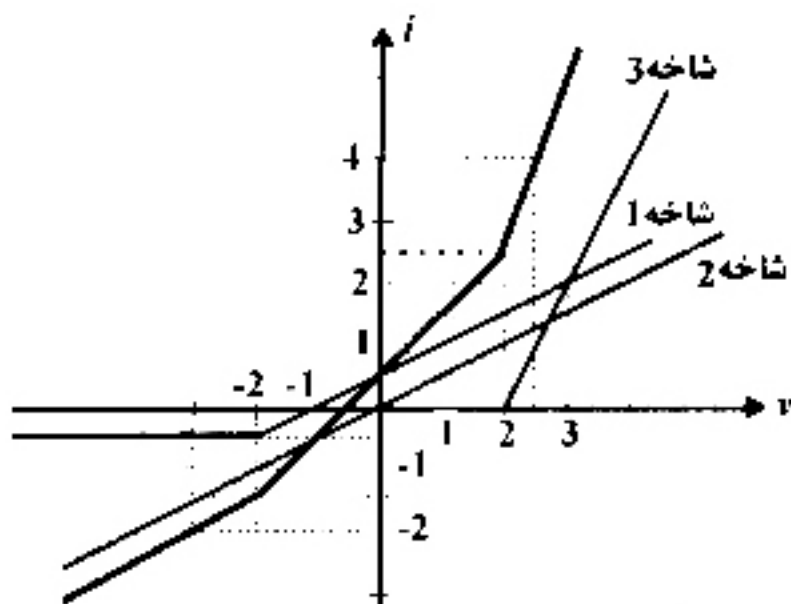
شاخه 2:



شاخه 3:



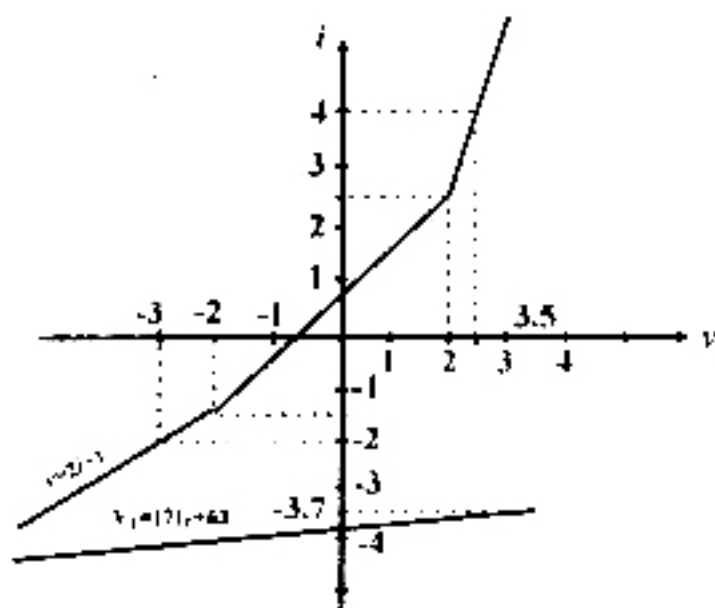
منحنی های بدست آمده برای هر سه شاخه را در یک محور مختصات i بر حسب v رسم کرده و با هم جمع می کنیم



۶- دو مدار مسأله ۴ و ۵ را در سرهای A و B نظیر به نظیر به هم وصل می کنیم. ولتاژ دوسر اتصال را تعیین کنید.

حلی:

برای یافتن ولتاژ دوسر اتصال AB مشخصه 17 مدار شکل مسأله ۳-۴ را که با توجه به معادل نونین یافته ایم. یک خط راست خواهد بود که آنرا با مشخصه 17 مدار شکل مسأله ۳-۵ قطع می دهیم:



$$\begin{cases} v = 2i + 1 \\ v = 17i + 63 \end{cases} \rightarrow v = -\frac{109}{15} = -7.27$$

۷- در مدار غیرخطی شکل (مسئله ۷-۳) مشخصه انتقال خروجی v_{out} را بر حسب ورودی $i_s(t)$ تعیین کنید.



$$\begin{cases} \mathcal{R}_1: & i_1 = 2v_1^2 \\ \mathcal{R}_2: & i_2 = v_2^2 \end{cases}$$

شکل (مسئله ۷-۳)

حل:

از قانون KCL داریم:

$$\begin{cases} i_s = i_1 + i_2 \\ i_2 = \frac{v_{out}}{2} \end{cases} \Rightarrow i_s = 2v_1^2 + \frac{v_{out}}{2} \quad (I)$$

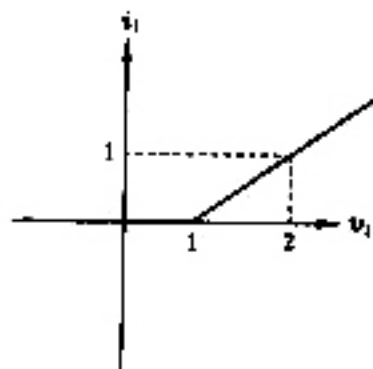
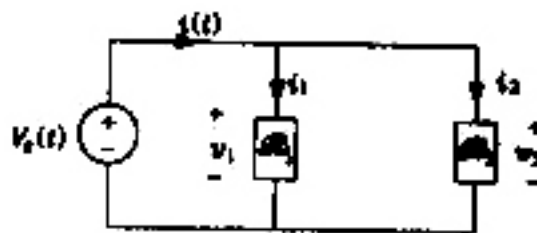
از قانون KVL داریم:

$$\begin{cases} v_1 = v_2 + v_{out} \\ i_2 = v_2^2 \rightarrow v_2 = \sqrt{i_2} = \sqrt{\frac{v_{out}}{2}} \end{cases} \Rightarrow v_1 = \sqrt{\frac{v_{out}}{2}} + v_{out} \quad (II)$$

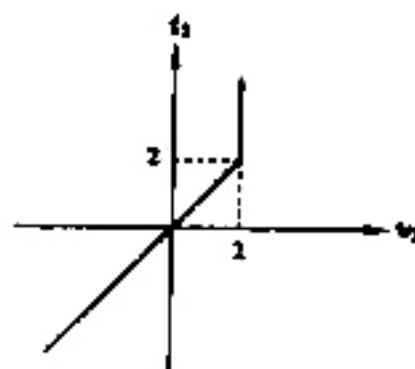
با جایگذاری رابطه (II) در (I):

$$i_s = \left[\sqrt{\frac{v_{out}}{2}} + v_{out} \right]^2 + \frac{v_{out}}{2}$$

۸- در مدار شکل (مسئله ۸-۳) دو مقاومت غیرخطی هستند که مشخصه‌های آنها داده شده است.



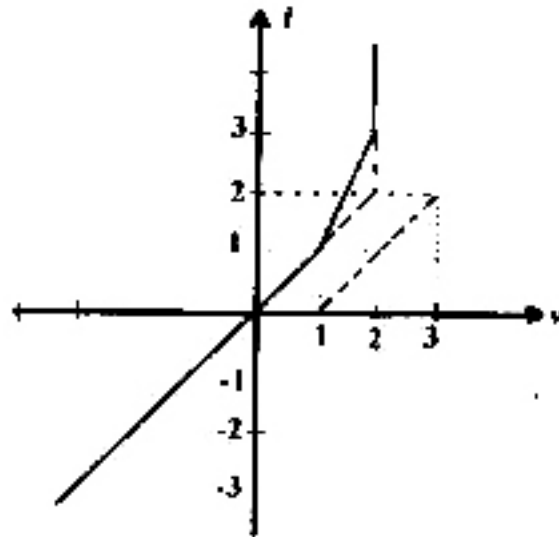
مشخصه مقاومت R_1



مشخصه مقاومت R_2

- الف - مشخصه اتصال موازی این دو مقاومت غیرخطی را تعیین کنید.
 ب - به ازای $v(t) = 1.5$ و $v_s(t) = \cos t$ ، جریان $i(t)$ را حساب کنید.
 پ - آیا می‌توان به جای $v_s(t)$ منبمی به صورت $v_s(t) = 2 \cos t$ قرار داد؟ چرا؟
 ت - دو مدار طرح کنید که مشخصه‌های آنها مانند مشخصه‌های \mathcal{R}_2 و \mathcal{R}_1 باشند.

حل:
 الف)



ب) از روی مشخصه اتصال موازی این دو مقاومت خواهیم داشت:

$$v_s(t) = 1.5V \Rightarrow i = 2A$$

$$i = v \quad v \leq 1$$

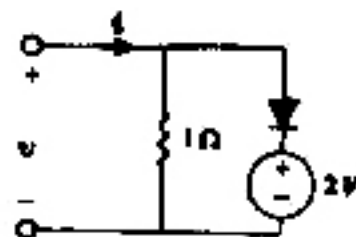
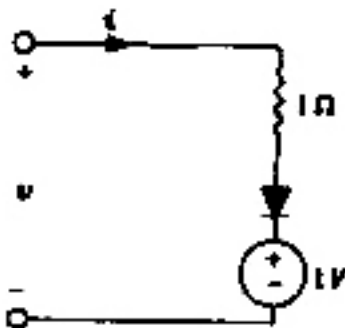
باتوجه به اینکه:

$$i(t) = v_s(t) = \cos t$$

و $1 \leq \cos t \leq 1$ بنابراین:

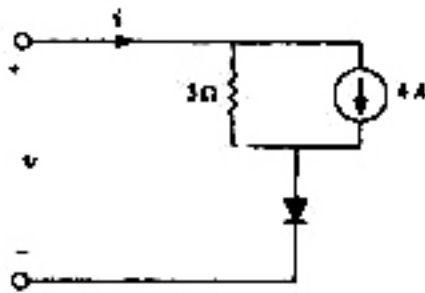
پ - خیر، زیرا وقتی $v_s(t) \geq 2V$ می‌شود، مدار جریان بینهایت از منبع ولتاژ می‌کشد و باعث می‌شود که منبع ولتاژ بسوزد.

ت - مشخصه \mathcal{R}_2 :

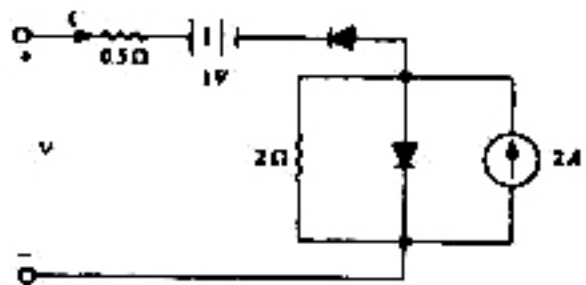


۹-الف - مشخصه‌های ۱۷ مدارهای شکل (مسئله ۳-۹) را رسم کنید.

ب - دوگان مدارهای نشان داده شده در شکل‌های (مسئله ۳-۹ الف و ب) را تعیین کنید.



(ب)

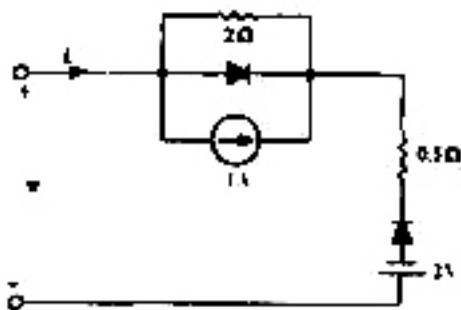
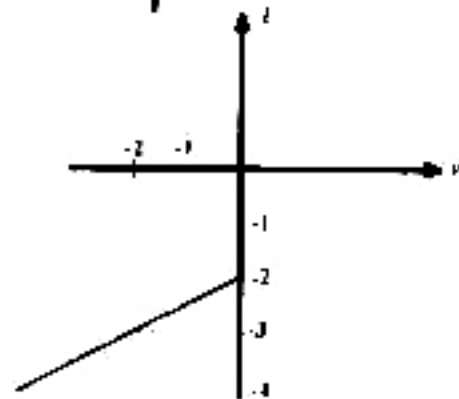
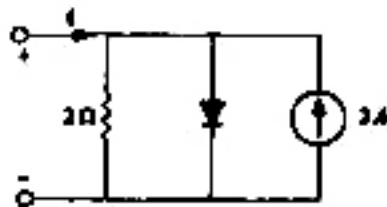
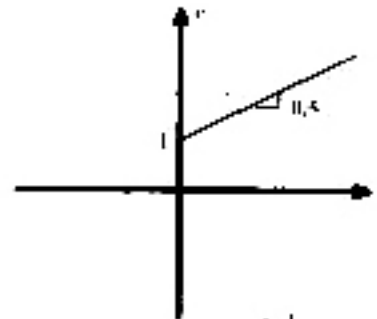
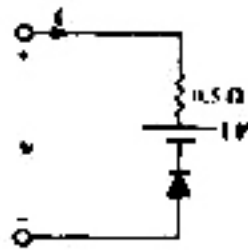


(الف)

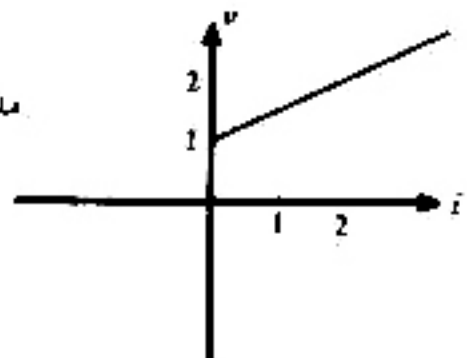
شکل (مسئله ۳-۹)

حلی :

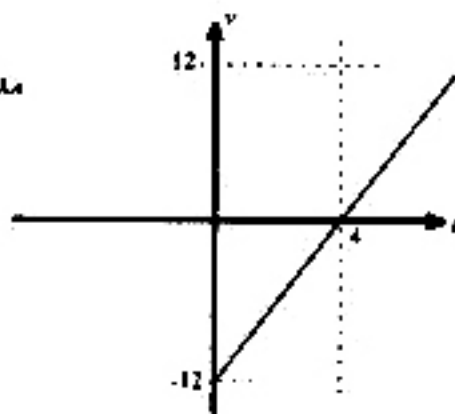
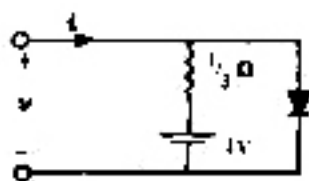
(الف) این مدار را می‌توان متشکل از دو مدار زیر در نظر گرفت که بطور سری بهم متصل شده‌اند:



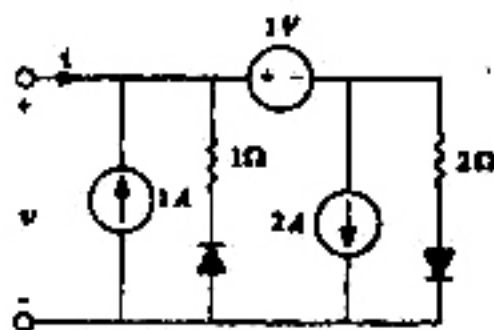
مدار دوگان.



مدار دوگان :

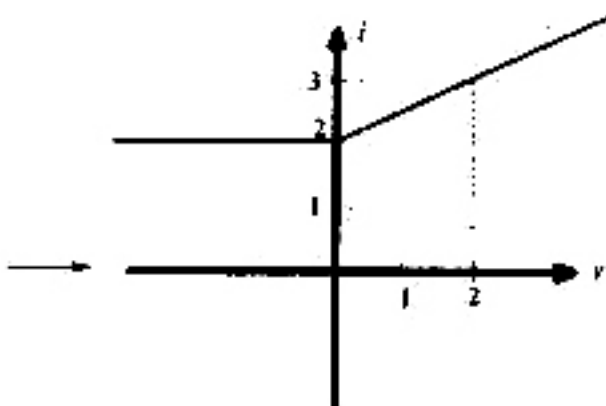
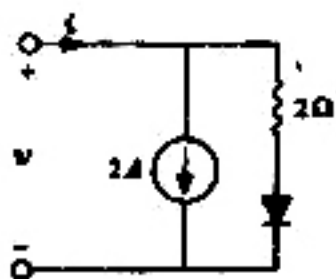


۱۰- مشخصه‌های لام مدار شکل (مسألة ۳-۱۰) را رسم کنید.

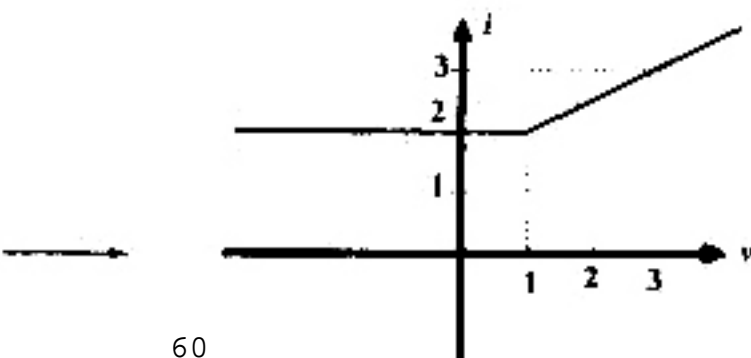
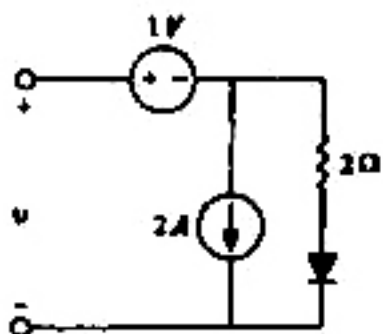


شکل (مسألة ۳-۱۰)

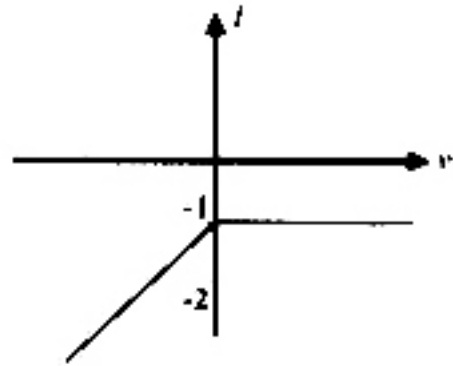
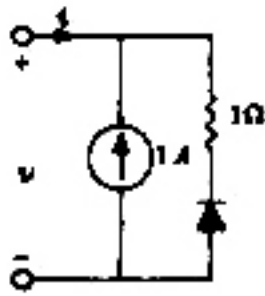
حل :



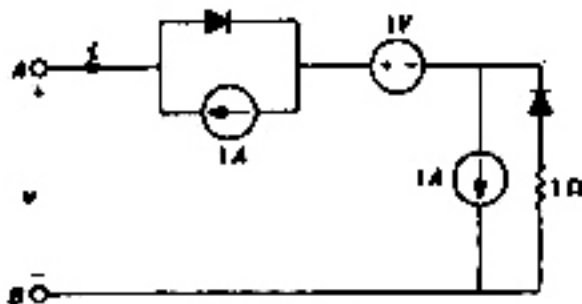
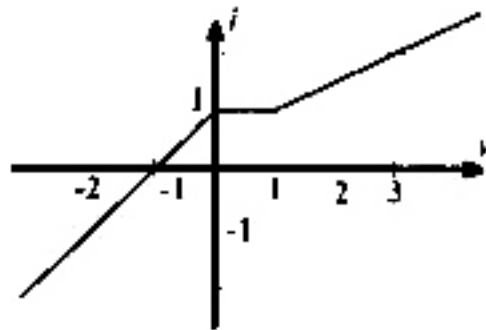
اتصال سری مشخصه فوق را با منبع ولتاژ یک ولتی بدست می‌آوریم :



اتصال موازی مشخصه فوق را با مشخصه دو شاخه موازی زیر بدست می آوریم :



مشخصه کلی بصورت زیر می باشد:

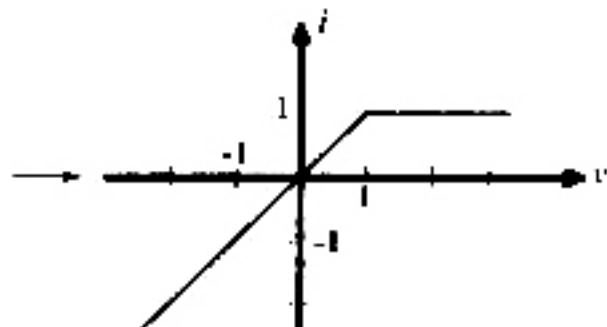
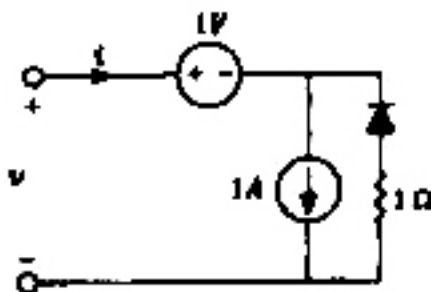


شکل (مسألة ۳-۱۱)

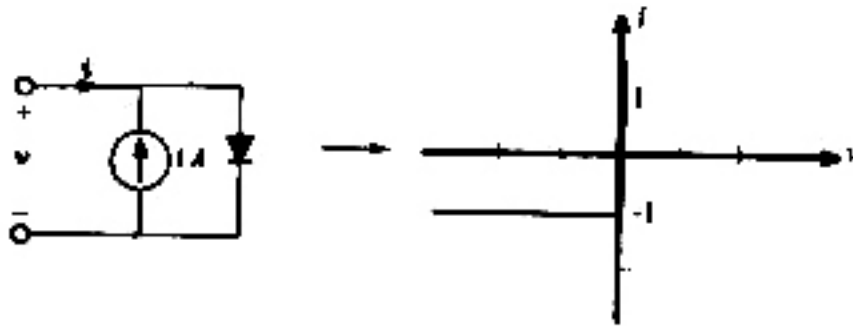
۱۱- مشخصه $v-i$ دو سر مدار شکل (مسألة ۳-۱۱) را رسم کنید و برای $v(t) = 2\cos\frac{7t}{2}$ شکل موج $i(t)$ را برای یک پریود رسم کنید.

حل :

مشخصه $v-i$ مدار زیر، به شکل زیر می باشد:



از اتصال سری مشخصه فوق با مشخصه مدار زیر، مشخصه کلی مدار بدست می‌آید:

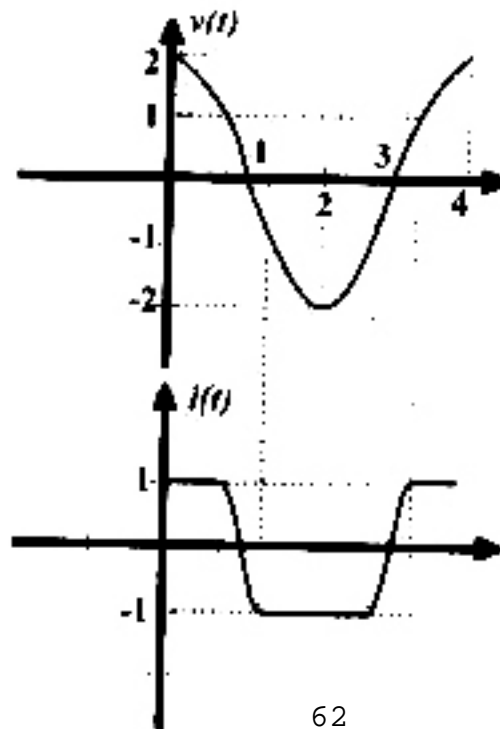
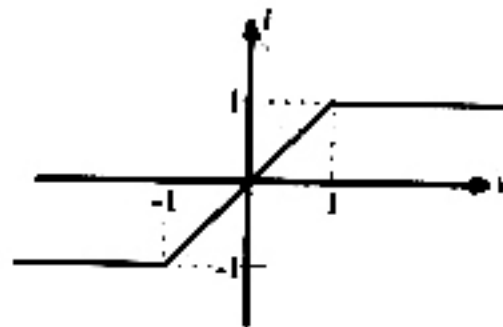


مشخصه کلی مدار:

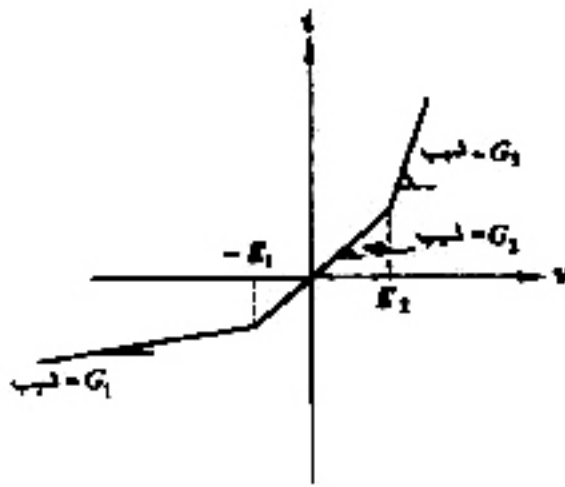
$$i(t) = \begin{cases} 1 & v > 1 \\ v & -1 < v < 1 \\ -1 & v < -1 \end{cases}$$

$$v(t) = 2 \cos \frac{\pi t}{2} \Rightarrow$$

$$\omega = \frac{\pi}{2} \rightarrow T = \frac{2\pi}{\omega} = 4$$



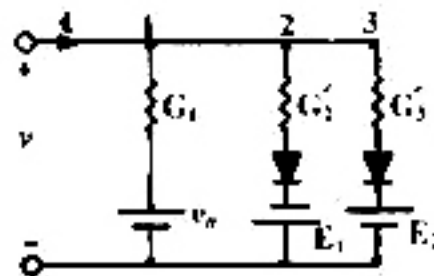
۱۲- مداری طراحی کنید که مشخصه $i-v$ آن به صورت نشان داده شده در شکل (مسئله ۳-۱۲) باشد.



شکل (مسئله ۳-۱۲)

حل:

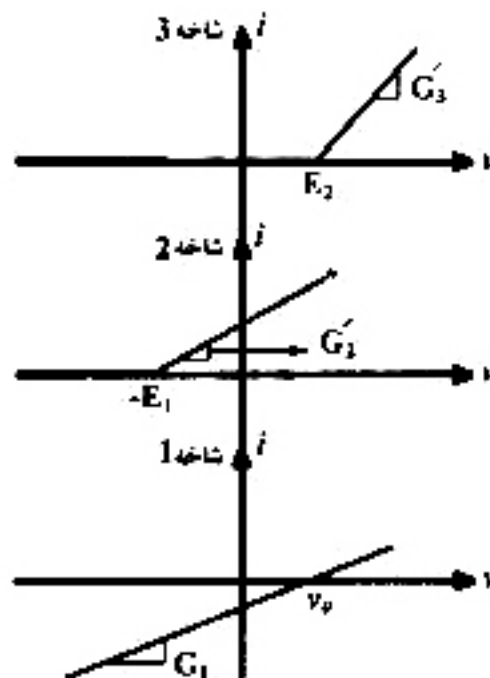
شمای کلی مدار بصورت زیر خواهد بود:
همانطوریکه دیده می شود این مدار از سه شاخه موازی تشکیل یافته است که مشخصه های هر یک از این شاخه ها بصورت زیر است:



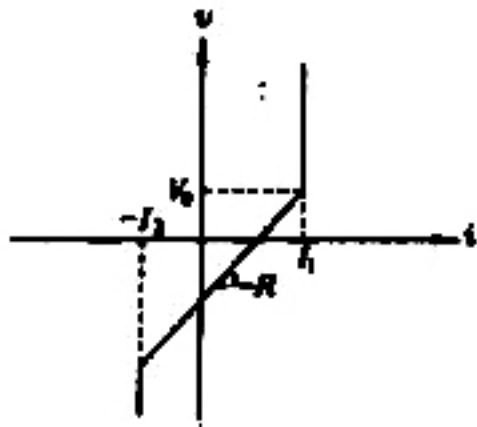
از جمع سه مشخصه مقابل، مشخصه داده شده در مسئله بدست می آید، بطوریکه:

$$G_2 = G_1 + G_2'$$

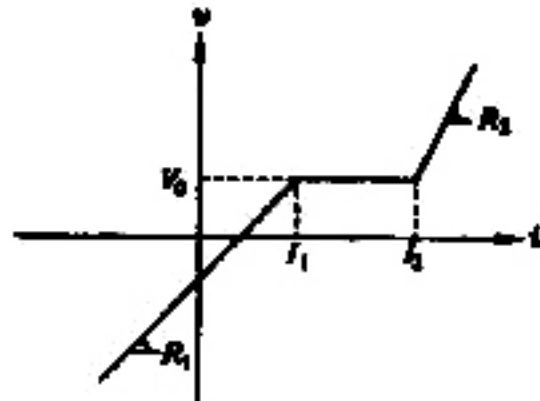
$$G_3 = G_1 + G_2' + G_3'$$



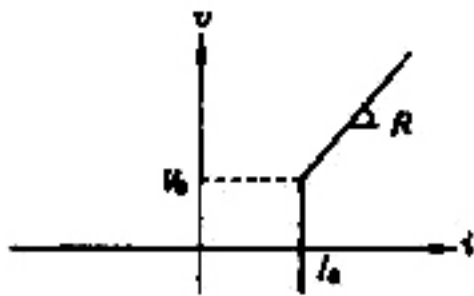
۱۳- مدارهایی طراحی کنید که مشخصه‌های v آنها به صورت نشان داده شده در شکل (مسئله ۳-۱۳) باشد.



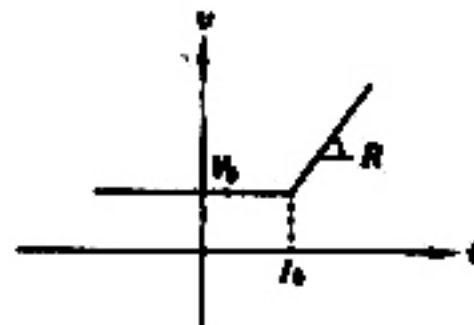
(ب)



(الف)



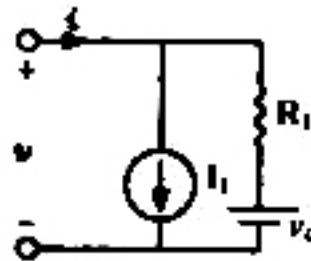
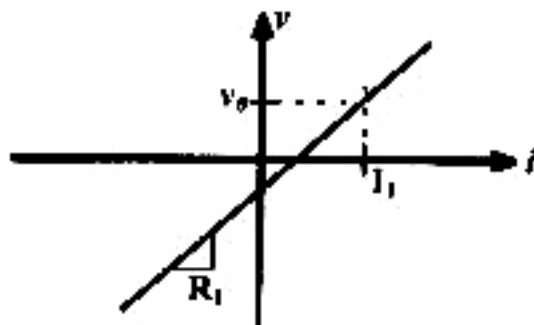
(ت)



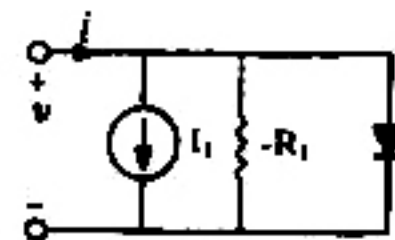
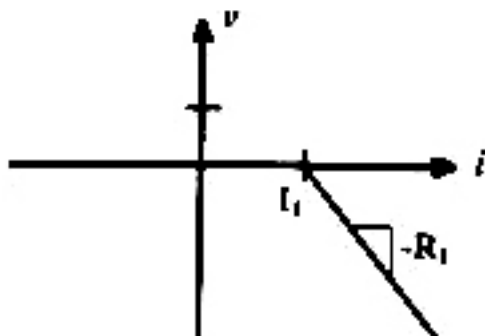
(پ)

شکل (مسئله ۳-۱۳)

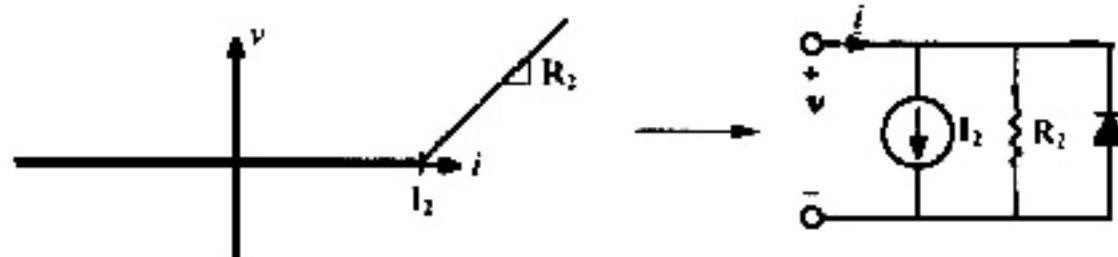
حل:
(الف)



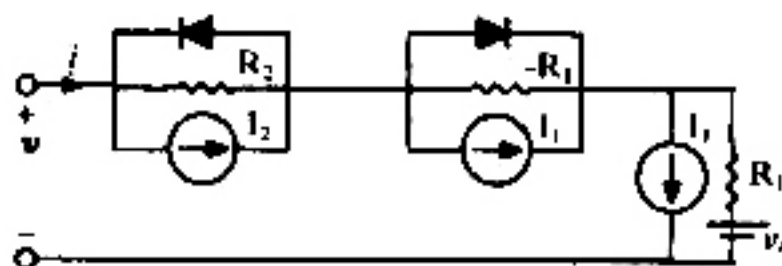
بعلاوه (اتصال سری):



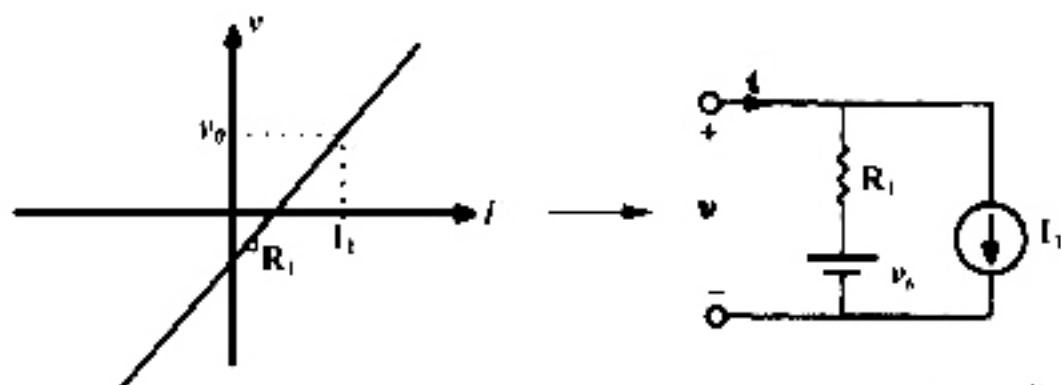
بعلاوة (اتصال سری):



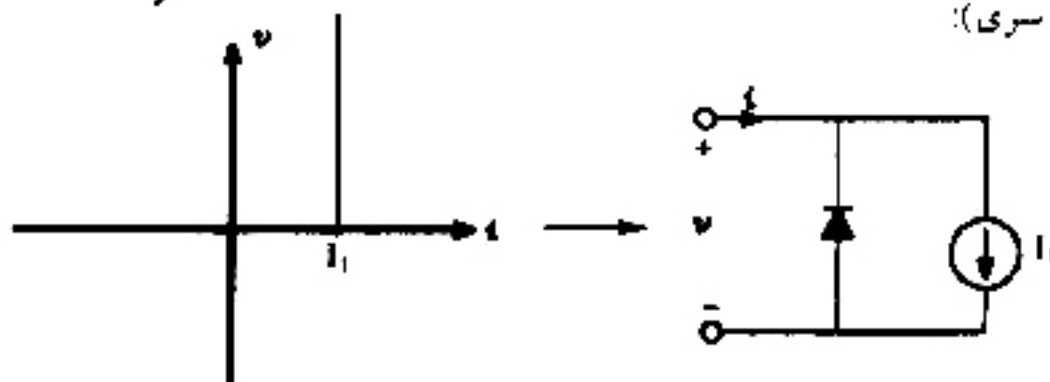
مدار نهایی:



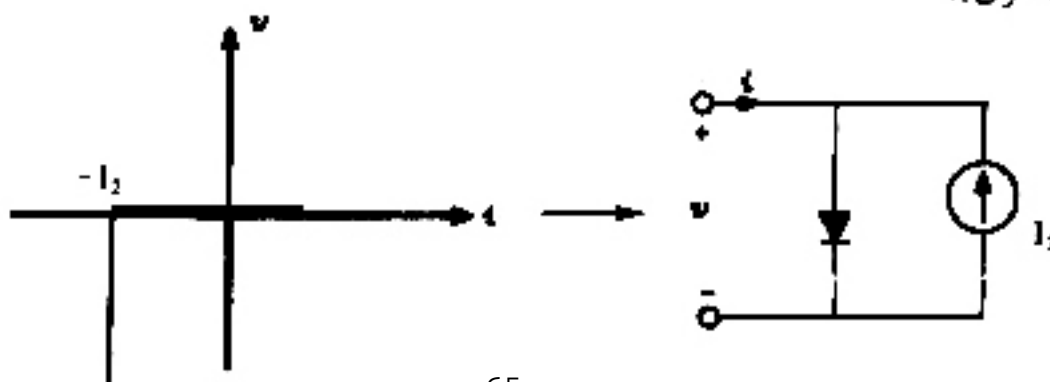
(ب)



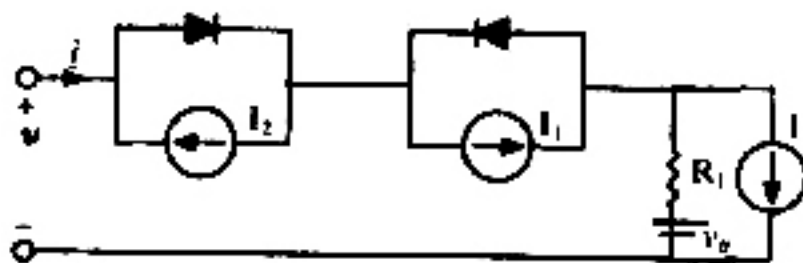
بعلاوة (اتصال سری):



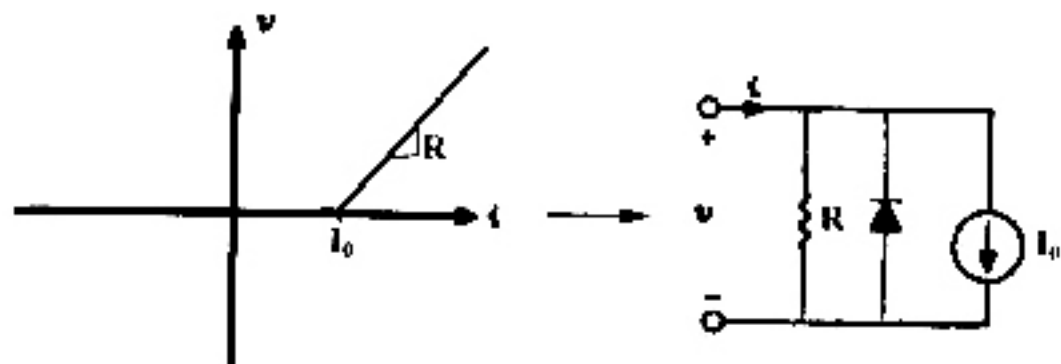
بعلاوة (اتصال سری):



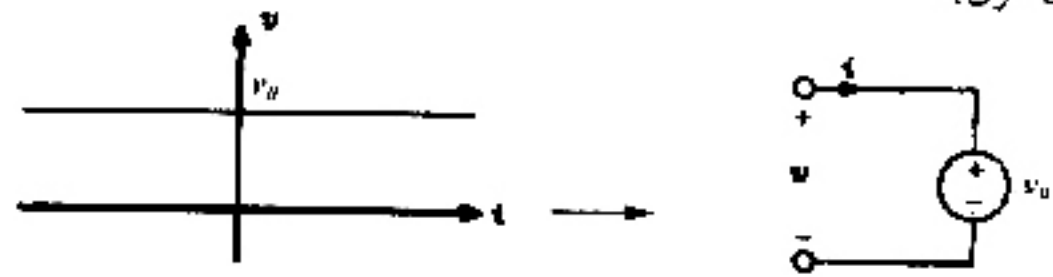
مدار نهایی:



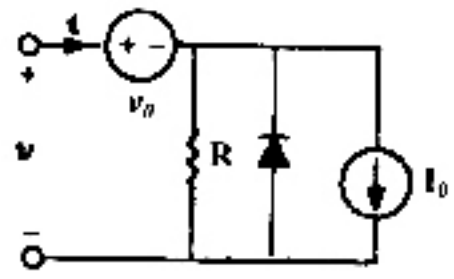
(ب)



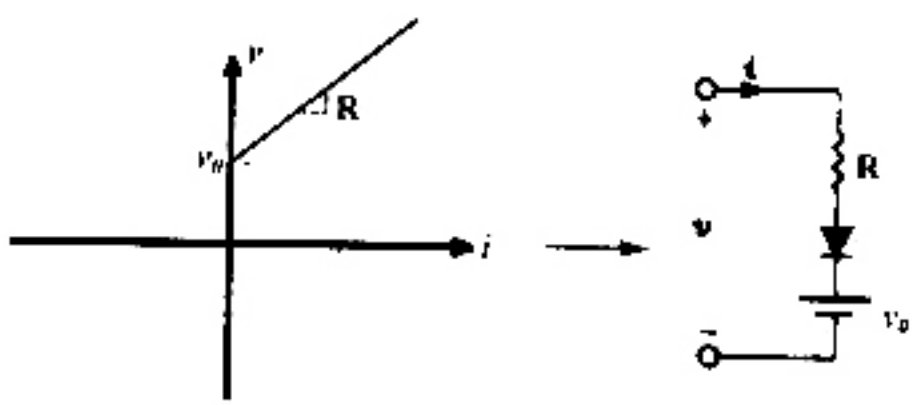
بعلاوه (اتصال سری):



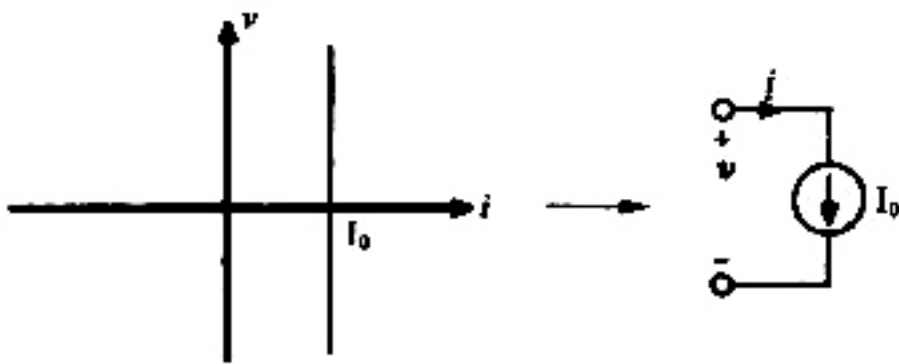
مدار نهایی:



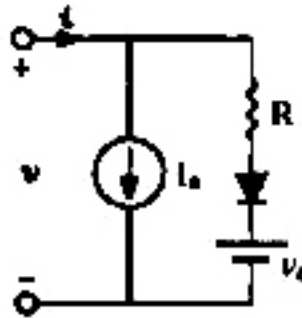
(ت)



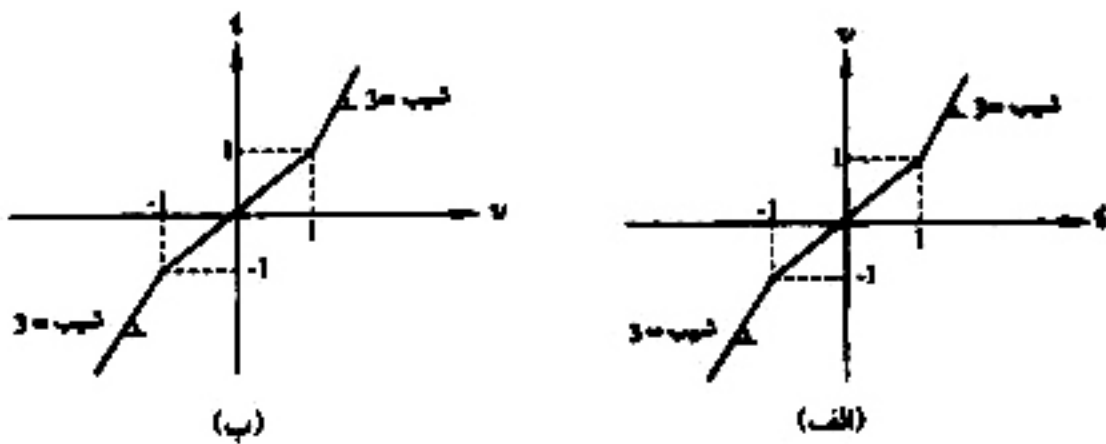
بعلاوه (اتصال سری):



مدار نهایی:

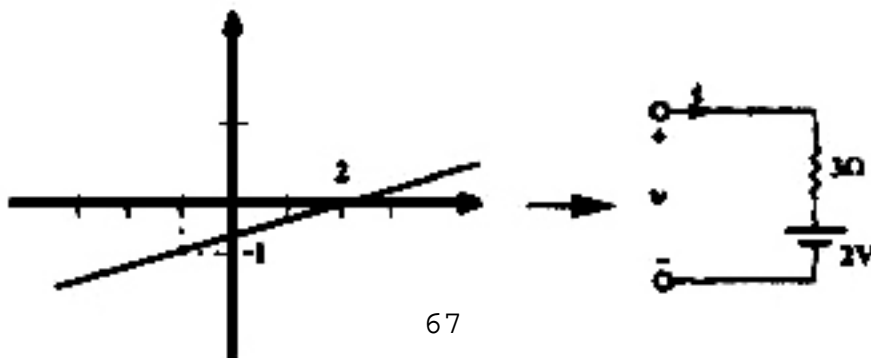


۱۴- مدارهایی طراحی کنید که مشخصه‌های داده شده در شکل (مسئله ۳-۱۴) را داشته باشند.

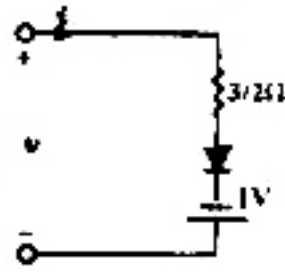
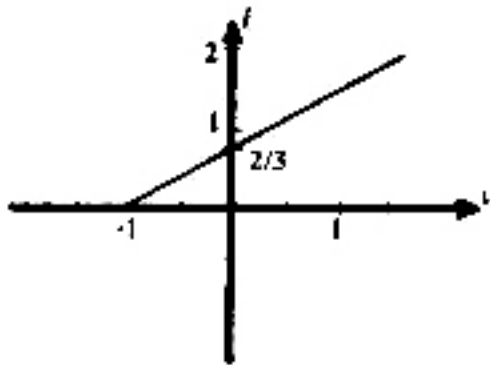


شکل (مسئله ۳-۱۴)

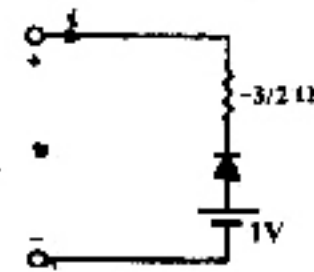
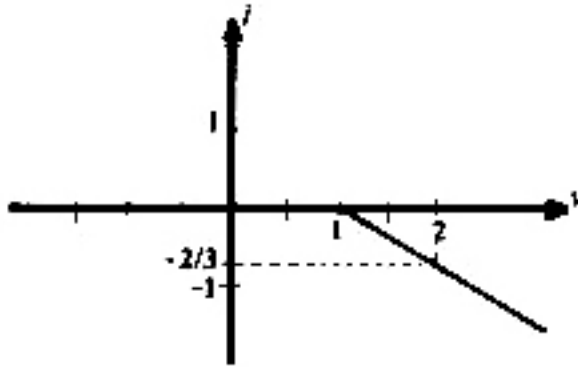
حل:
(الف)



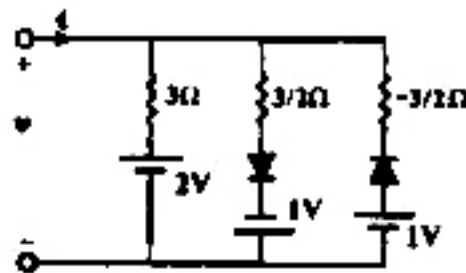
بعلاوة (اتصال موازی):



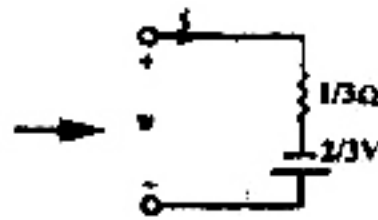
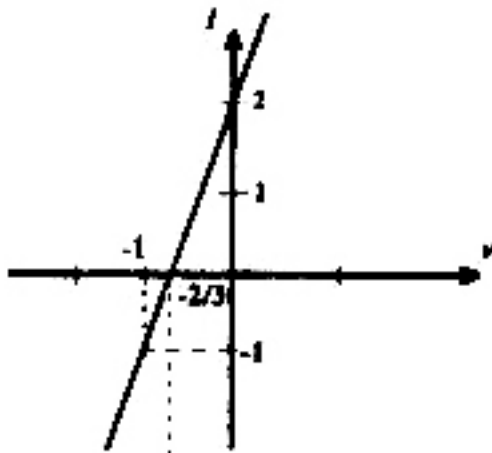
بعلاوة (اتصال موازی):



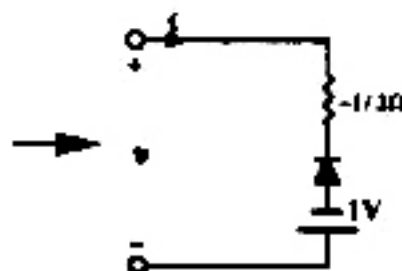
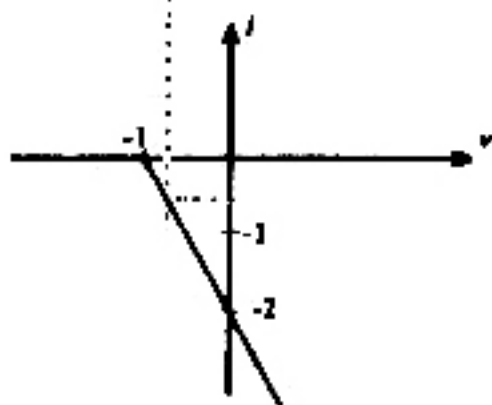
مدار نهایی:



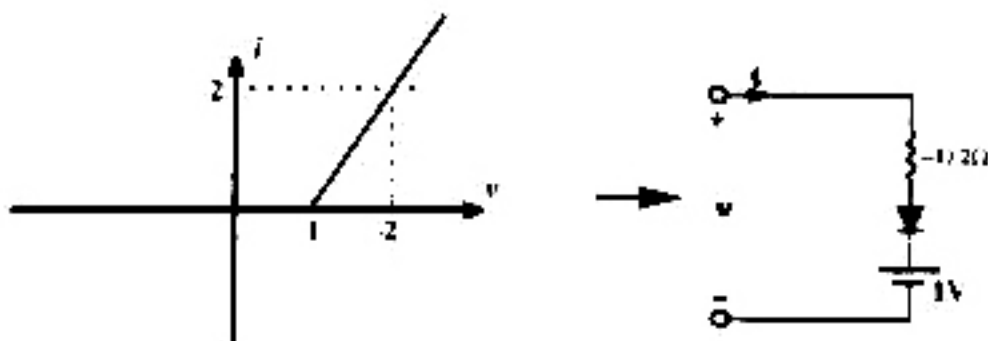
(ب)



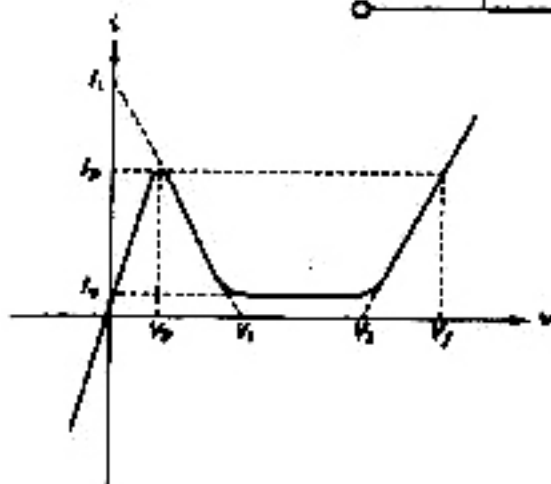
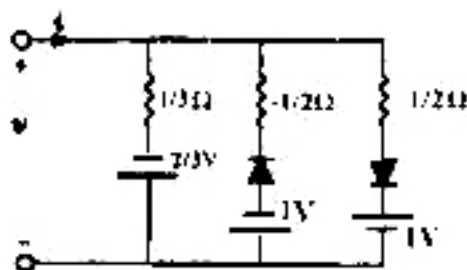
بعلاوة (اتصال موازی):



بعلاوة (اتصال موازی):



مدار نهایی:



شکل (مسألة ۳-۱۵)

۱۵ - مشخصه یک مقاومت غیرخطی در شکل (مسألة ۳-۱۵) نشان داده شده است (دیود تونلی). این مشخصه را به چهار قسمت خطی نگاه ای تقسیم کنید و برای هر ناحیه از تغییرات ولتاژ، مدار معادلی بر حسب یک مقاومت خطی و یک منبع جریان موازی با آن تعیین کنید.

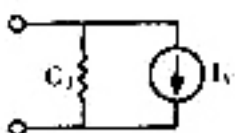
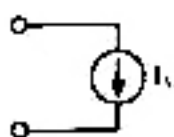
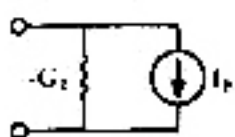
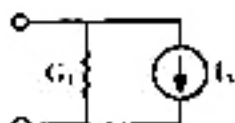
حل:

$$v < v_p$$

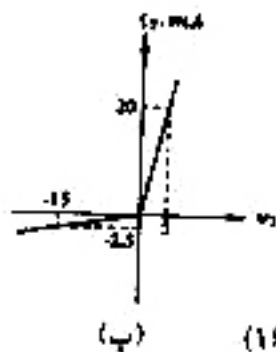
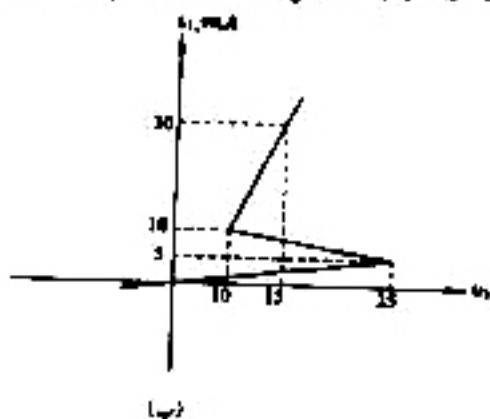
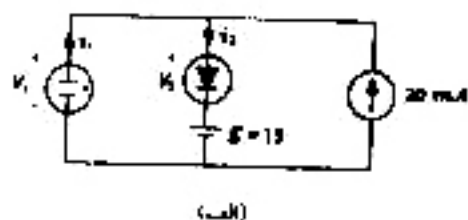
$$v_p < v < v_1$$

$$v_1 < v < v_2$$

$$v > v_2$$



۱۶- مدار نشان داده شده در شکل (مسئله ۳-۱۶ الف) را در نظر بگیرید که در آن لامپ گازدار و دیود پیوندی VD با مشخصه‌های تکه‌ای به ترتیب در شکل‌های (ب) و (پ) مدل سازی شده‌اند. با استفاده از روش خط بار، ولتاژ V_1 و جریان i_1 را در هر یک از نقاط کار مدار، تعیین کنید.

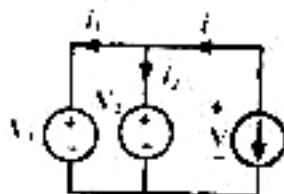


شکل (مسئله ۳-۱۶)

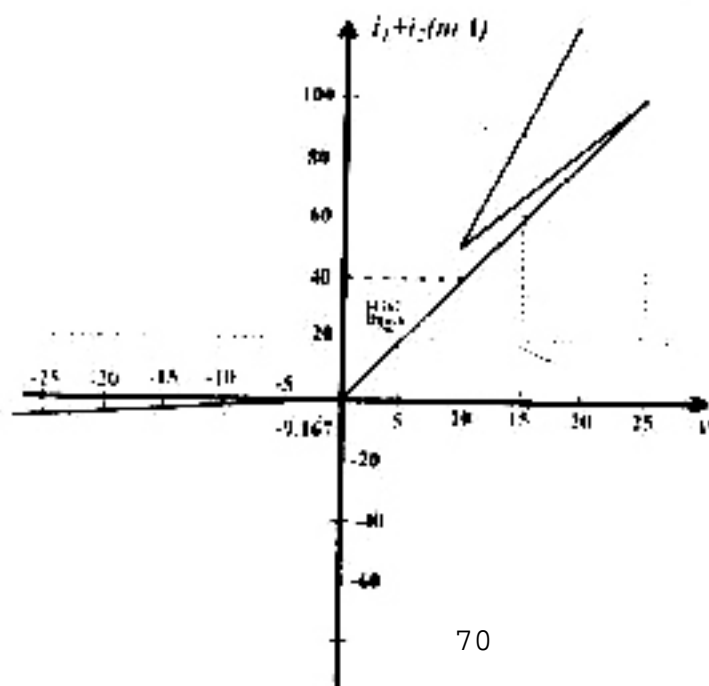
حل:

$$i_2 = \begin{cases} 4V_2 & V_2 > 0 \\ \frac{1}{6}V_2 & V_2 < 0 \end{cases}$$

$$i_1 = \frac{1}{5}V_1 \quad 0 < V_1 < 25$$



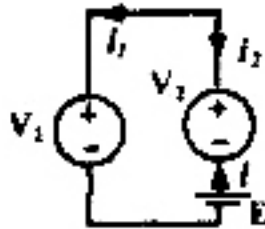
با استفاده از خاصیت جمع آثار ابتدا منبع ولتاژ V_1 را اتصال کوتاه می‌کنیم و نقطه کار لامپ گازدار و دیود پیوندی ناشی از منبع جریان را بدست می‌آوریم. بارسم منحنی $i_1 + i_3$ و قطع دادن آن با خط $Z(100)$ ، ولتاژ نقطه کار بدست می‌آید.



$$V = 4.762$$

$$V_1 = V = 4.762V \Rightarrow \begin{cases} i_1 = 0.95mA \\ i_2 = 19.05mA \end{cases}$$

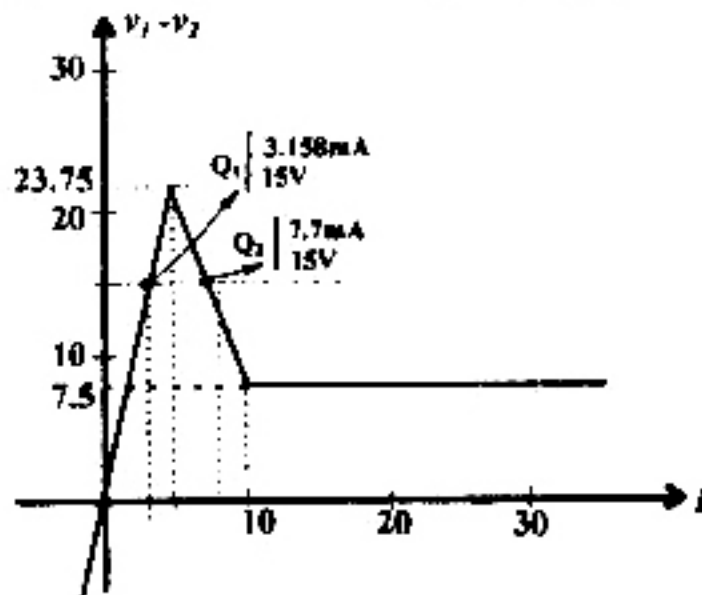
با قطع دادن خط $V = 4.762$ با منحنی های (ب) و (پ) مقادیر جریان i_1 و i_2 بدست می آیند.



حال، منبع جریان را مدار باز می کنیم و اثر منبع ولتاژ را در نقاط کار لامپ گازدار و دیود پیوندی می یابیم:

$$KVL: v_1 - v_2 = E = 15V$$

با رسم کردن منحنی $v_1 - v_2$ و قطع دادن آن با خط $15V$ مقدار جریان نقطه کار بدست می آید:



با قطع دادن خط $i = 3.158mA$ با هر یک از منحنی های (ب) و (پ) مقادیر ولتاژ نقاط کار بدست می آید:

$$v_1 = 15.8V$$

$$v_2 = 0.8V$$

بار دیگر برای خط $i = 7.7mA$ خواهیم داشت:

$$v_1 = 16.9V \quad v_2 = 1.925V$$

نتایج حاصله از دو منبع را با هم جمع می کنیم تا نقاط کار کلی لامپ گازدار و دیود پیوندی بدست آید:

نقاط کار لامپ گازدار	$I_1 = 3.158mA + 0.95mA = 4.108mA$
	$V_1 = 4.762 + 15.8 = 20.562V$
	$I_2 = 7.7mA + 0.95mA = 8.65mA$
	$V_2 = 4.762 + 16.9 = 21.662V$

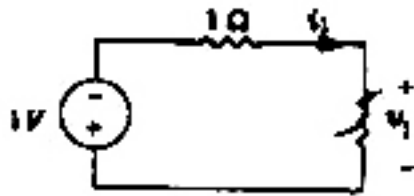
نقاط کار دیوید پیوندی

$$I_1 = 19.05^{mA} + 3.158^{mA} = 22.208^{mA}$$

$$V_1 = 4.762 + 0.8 = 5.562^V$$

$$I_2 = 7.7^{mA} + 19.05^{mA} = 26.75^{mA}$$

$$V_2 = 4.762 + 1.925 = 6.687^V$$



شکل (مسألة ۳-۱۷)

۱۷- مقاومت غیرخطی داده شده در مدار شکل

(مسألة ۳-۱۷) بارابطة خطی تکه‌ای زیر توصیف

می‌شود:

$$i_1 = -2 + 5v_1 - 2|v_1 + 1| + 2|v_1 - 2|$$

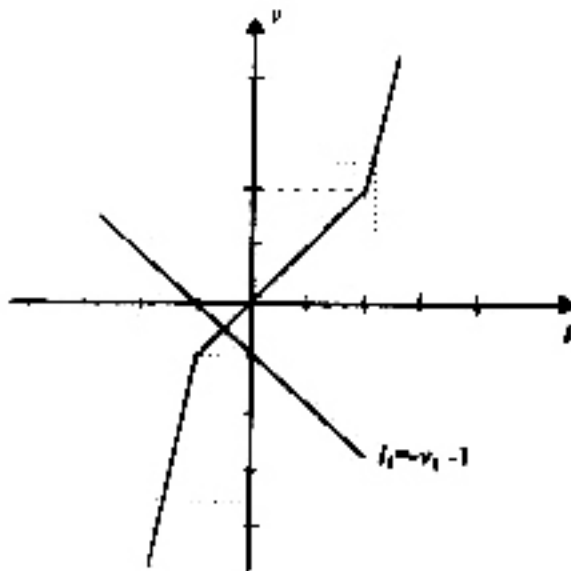
این مدار را تحلیل کرده و جریان i_1 و ولتاژ v_1 را تعیین کنید.

حل:

$$KVL: 1 + i_1 + v_1 = 0 \Rightarrow i_1 = -v_1 - 1$$

منحنی مشخصه مقاومت غیرخطی را رسم کرده و

باخط فوق قطع می‌دهیم:



$$i_1 = \begin{cases} 5v_1 + 4 & v_1 < -1 \\ v_1 & -1 < v_1 < 2 \\ 5v_1 - 8 & v_1 > 2 \end{cases}$$

$$\begin{cases} i_1 = v_1 \\ i_1 = -v_1 - 1 \end{cases} \Rightarrow \begin{cases} v_1 = -\frac{1}{2} \\ i_1 = -\frac{1}{2} \end{cases}$$

۱۸- در مدار شکل (مسألة ۳-۱۸) توانی که هر یک از

منابع تحویل می‌دهند چیست؟ اصل بقای انرژی

را تحقیق کنید.

حل:

$$KVL: 10 + 4I + 3I + 4 = 0 \Rightarrow I = -\frac{14}{7} A$$

$$P_V = VI = 10 \times \left(-\frac{14}{7}\right) = -\frac{140}{7} W$$

شکل (مسألة ۳-۱۸)

$$P_{R1} = R_1 I^2 = 4 \times \frac{196}{49} = \frac{784}{49}$$

$$P_{R2} = R_2 i^2 = 4$$

$$i = 3I + 4 = -2$$

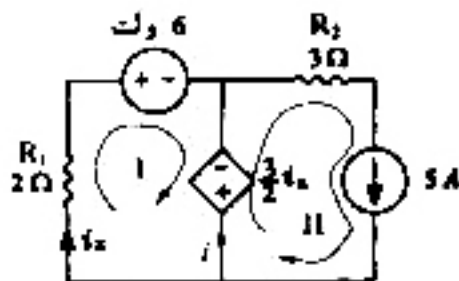
$$v = R_2 i = -2$$

$$P_J = v \times (-4) = -2 \times (-4) = 8$$

$$P_{2I} = v \times (-2I) = -2 \times \frac{28}{7} = -\frac{56}{7}$$

$$P_V + P_{R1} + P_{R2} + P_I + P_{2I} = -\frac{140}{7} + \frac{784}{49} \cdot 4 + 8 - \frac{56}{7} = 0$$

اصل بقای انرژی:



شکل (مسألة ۳-۱۹)

۱۹ - در مدار شکل (مسألة ۳-۱۹) تعیین کنید کدام عنصر توان تحویل می‌دهد و کدام عنصر توان تحویل می‌گیرد و اصل بقای انرژی را بررسی کنید.

حل:

$$KVL (I) : 2i_r + 6 - \frac{3}{2} i_r = 0 \Rightarrow i_r = -12 A$$

توان تحویل می‌دهد $P_V = 6 \times i_r = -72 W$

$$i = 5 \cdot i_r = -17 A$$

توان تحویل می‌گیرد $P_{R1} = R_1 i_r^2 = 288 W$

توان تحویل می‌دهد $P_1 = \frac{3}{2} i_r \times i = \frac{3}{2} \times (-12) \times (-17) = -306 W$

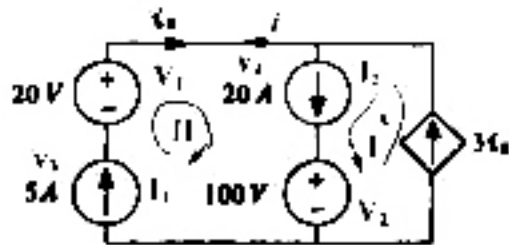
توان تحویل می‌گیرد $P_{R2} = R_2 \times 5^2 = 3 \times 25 = 75 W$

$$KVL (II) : \frac{3}{2} i_r + 15 - v = 0 \rightarrow v = 15 \cdot 18 = -3$$

توان تحویل می‌گیرد $P_I = v \times (-5) = -3 \times (-5) = 15 W$

$$P_V + P_{R1} + P_{R2} + P_I + P_1 = -72 + 288 - 306 + 75 + 15 = 0$$

اصل بقای انرژی:



شکل (مسألة ۳-۲۰)

۳-۲۰- در مدار شکل (مسألة ۳-۲۰) آیا می‌توانید توانی را که هر عنصر تحویل می‌دهد، حساب کنید؟ در صورتی که منبع جریان وابسته به منبع ولتاژ وابسته‌ای با همان جهت تبدیل شود، بار دیگر این مساله را حل کنید.

حل:

خیر، فقط می‌توان توان تحویلی منابع ولتاژ را به صورت زیر بدست آورد، زیرا ولتاژ دو سر منابع جریان مجهول است.

$$P_{I_1} = 20 \times (-5) = -100 \text{ W} \quad \text{توان تحویل می‌دهد}$$

$$P_{V_2} = 100 \times 20 = 2000 \text{ W} \quad \text{توان تحویل می‌گیرد}$$

اگر منبع جریان وابسته به شکل زیر به منبع ولتاژ وابسته تبدیل شود، خواهیم داشت:

$$v = 3i_r = 3 \times 5 = 15 \text{ V}$$

$$i = 20 - 5 = 15 \text{ A}$$

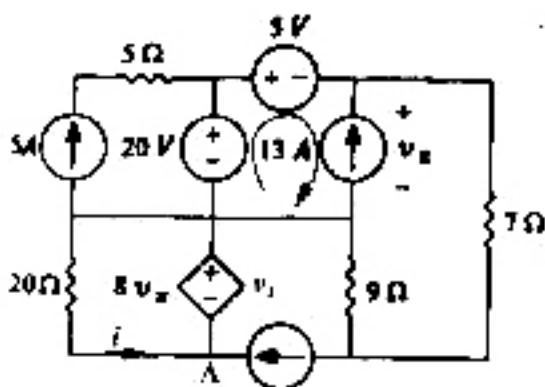
$$P_{I_2} = 15 \times (-15) = -225 \text{ W} \quad \text{توان منبع ولتاژ وابسته}$$

$$KVL (I) : -v - v_4 + v_2 = 0 \Rightarrow v_4 = v_2 - v - 100 = 85 - 15 = 70 \text{ V}$$

$$P_{I_2} = v_4 \times (-I_2) = 70 \times (-20) = -1400 \text{ W}$$

$$KVL (II) : -V_3 - V_1 - V_4 + V_2 = 0 \Rightarrow V_3 = V_2 - V_1 - V_4 = 100 - 20 - 70 = 10 \text{ V}$$

$$P_{I_1} = v_3 \times (-I_1) = 10 \times (-5) = -50 \text{ W}$$



شکل (مسألة ۳-۲۱)

توانهای منابع ولتاژ وابسته نیز مثل حالت اول بدست می‌آیند.

۳-۲۱- توانی که منبع وابسته در مدار شکل (مسألة

۳-۲۱) تحویل می‌دهد یا تحویل می‌گیرد

را حساب کنید.

حل:

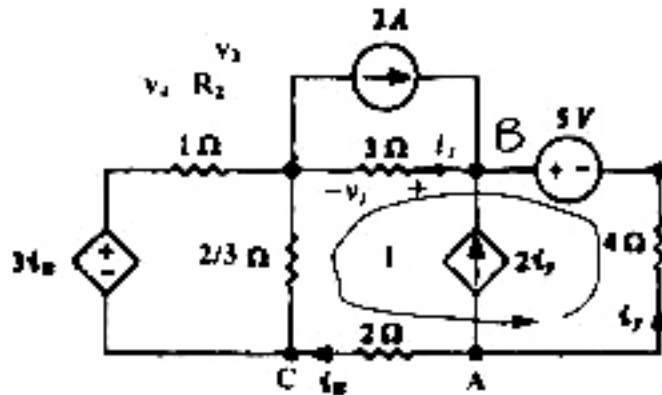
$$KVL : -20 + 5 + v_x = 0 \Rightarrow v_x = 15 \text{ V}$$

$$v_1 = 8i_1 = 8 \times 15 = 120 \text{ V}$$

$$i = \frac{v_1}{20} = \frac{120}{20} = 6 \text{ A}$$

$$A \text{ در گره KCL : } i_1 = 12 + 6 = 18 \text{ A}$$

توان تحویل می دهد $P = v_1 \times (-i_1) = 120 \times (-18) = -2160 \text{ W}$ توان منبع وابسته



شکل (مسألة ۲۲-۳)

۲۲- در مدار شکل (مسألة ۳-۲۲) انرژی تحویل داده شده توسط منابع نایسته را از هر راهی که مناسب می دانید محاسبه کنید.

حل :

با استفاده از تبدیل تونن به نرتن مدار به شکل زیر

تبدیل می شود:

$$A \text{ در گره KCL : } i_x + 2i_y + i_y = 0 \Rightarrow i_x = -3i_y$$

$$B \text{ در گره KCL : } i_1 = 3i_y + 2$$

$$C \text{ در گره KCL : } i_2 + 2i_x = -6i_y$$

$$I \text{ در مش KVL : } 4i_y - 5 + 3(3i_y + 2) + \frac{2}{3}(-6i_y) - 2(-3i_y) = 0 \Rightarrow i_y = -\frac{1}{15} \text{ A}$$

توان تحویل می گیرد $P_v = 5 \times (-i_y) = 5 \times \frac{1}{15} = \frac{1}{3} \text{ W}$ منبع ولتاژ

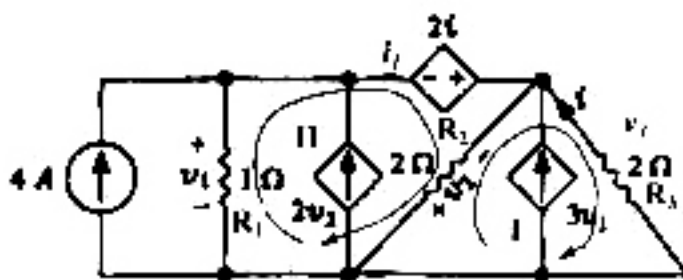
$$i_1 = 3 \times \left(-\frac{1}{15}\right) + 2 = \frac{9}{5} \text{ A} \Rightarrow v_1 = 3i_1 = \frac{27}{5} \text{ V}$$

توان تحویل می دهد $P_I = v_1 \times (-2) = -\frac{54}{5} \text{ W}$ منبع جریان

۲۳- در مدار شکل (مسألة ۳-۲۳) توانی را که

هر منبع تحویل می دهد به دست آورید و مشخصاً تعیین کنید که کدام یک توان تحویل می دهند و کدام یک توان تحویل می گیرند. اصل بقای انرژی را نیز تحقیق

کنید



شکل (مسألة ۲۳-۳)

حل :

رابطه KCL را در گره مرکب A و B می نویسیم :

$$4 + 2v_2 - v_1 = -3v_1 - i - \frac{v_2}{2} \Rightarrow 2v_1 + 2.5v_2 = -4 - i \quad (I)$$

$$(I) \text{ در حلقه KVL : } v_2 = 2i \quad (II)$$

$$(II) \text{ در حلقه KVL : } v_1 = -2i - v_2 = -4i \quad (III)$$

با جایگذاری روابط (II) و (III) در (I) خواهیم داشت:

$$-8i + 5i = -4 - i \Rightarrow i = 2A \Rightarrow \begin{cases} v_1 = -8V \\ v_2 = 4V \end{cases}$$

توان تحویل می گیرد $W = v_1 \times (-4) = 32$ توان منبع جریان وابسته

توان تحویل می دهد $W = v_1 \times (-2v_2) = 64$ توان منبع جریان وابسته $2v_2$

$$v_3 - 2i = 4V \quad , \quad i_1 = 4 + 2v_2 - v_1 = 20A$$

توان تحویل می دهد $W = (-v_3) \times (-3v_1) = 96$ توان منبع جریان وابسته $3v_1$

توان تحویل می دهد $W = 2i \times (-i_1) = -80$ توان منبع ولتاژ وابسته $2i$

توان تحویل می گیرند.

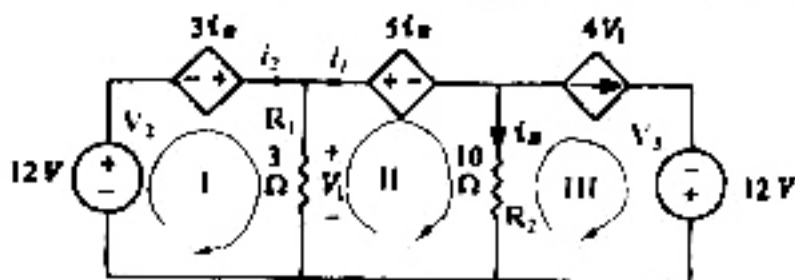
$$P_{R_1} = \frac{v_1^2}{1\Omega} = 64 W \quad , \quad P_{R_2} = \frac{v_2^2}{2\Omega} = 8 W \quad , \quad P_{R_3} = \frac{v_3^2}{2\Omega} = 8 W$$

$$32 + 64 - 96 - 80 + 64 + 8 + 8 = 0$$

اصل بقای انرژی :

۲۴- الف - در مدار شکل (مسئله ۳-۲۴) توانی که هر منبع تحویل می دهد یا تحویل می گیرد چقدر است؟

ب - آیا اصل بقای انرژی در این مدار برقرار است؟ درستی بیان خود را نشان دهید.



شکل (مسئله ۳-۲۴)

حل :

$$\begin{aligned} I \text{ در مش } KVL: -12 - 3i_x + V_1 = 0 &\Rightarrow V_1 = 3i_x + 12 \\ II \text{ در مش } KVL: -V_1 + 5i_x + 10i_2 = 0 &\Rightarrow V_1 = 5i_x + 10i_2 \end{aligned} \Rightarrow \begin{cases} i_x = 1A \\ V_1 = 15V \end{cases}$$

$$i_1 = i_x + 4V_1 = 1 + 60 = 61 \text{ A} \quad , \quad i_2 = i_1 + \frac{V_1}{3} = 66 \text{ A}$$

$$P_{V_2} = V_2(-i_2) = 12 \times (-66) = -792 \text{ W} \text{ توان تحویل می دهد.}$$

$$P_{V_3} = V_3(-4V_1) = 12 \times (-60) = -720 \text{ W} \text{ توان تحویل می دهد.}$$

$$3i_x \text{ توان تحویل می دهد } = 3i_x(-i_2) = 3 \times (-66) = -198 \text{ W}$$

$$5i_x \text{ توان تحویل می گیرد. } = 5i_x(i_1) = 5 \times 61 = 305 \text{ W}$$

$$III \text{ در مش } KVL: V_4 = -V_3 - 10i_x = -12 - 10 = -22 \text{ V}$$

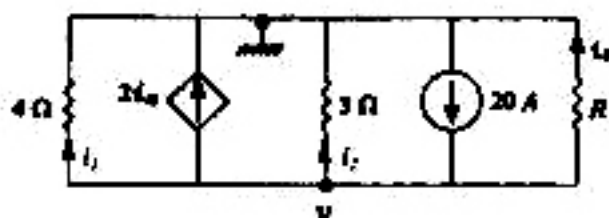
$$4V_1 \text{ توان تحویل می گیرد. } = V_4 \times (-4V_1) = -22 \times (-60) = 1320 \text{ W}$$

$$P_{R_1} = \frac{V_1^2}{3\Omega} = 75 \text{ W} \quad , \quad P_{R_2} = R_2 i_x^2 = 10 \text{ W} \text{ توان تحویل می گیرند.}$$

$$-792 - 720 - 198 + 305 + 1320 + 75 + 10 = 0$$

ب-

پس اصل بقاء انرژی برقرار است.

۲۵- در مدار شکل (مسئله ۳-۲۵) مقاومت R را چنان تعیین کنید که ولتاژ v برابر ۲۴ ولت باشد.

شکل (مسئله ۳-۲۵)

حل:

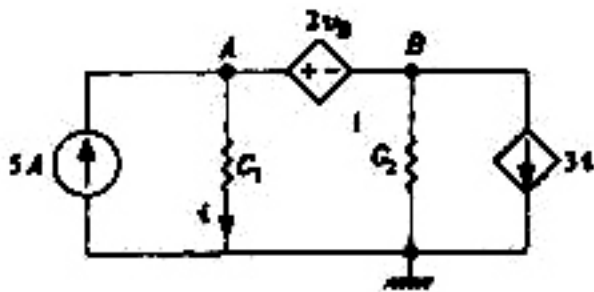
$$i_1 = \frac{v}{4} = 6 \text{ A}$$

$$i_2 = \frac{v}{3} = 8 \text{ A}$$

$$KCL: i_1 + i_2 + 2i_x + i_3 = 20 \Rightarrow 3i_x = 6 \Rightarrow i_3 = 2 \text{ A}$$

$$R = \frac{v}{i_3} = \frac{24}{2} = 12 \Omega$$

۲۶- در مدار شکل (مسئله ۳-۲۶) ولتاژ گره‌های A و B را حساب کنید (v_B ولتاژ گره B است).



شکل (مسئله ۳-۲۶)

حل:

رابطه KCL در گره مرکب A و B: $i + G_2 v_B + 3i = 5 \Rightarrow G_2 v_B + 4i = 5$ (I)

رابطه KVL در مش وسط: $-\frac{i}{G_1} + 2v_B + G_2 v_B = 0 \Rightarrow i = G_1(2 + G_2) v_B$ (II)

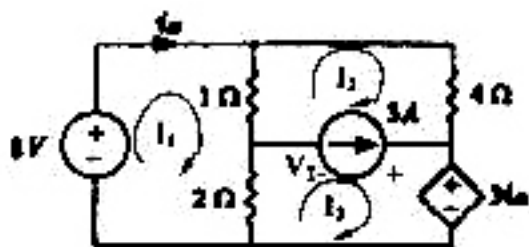
با جایگذاری رابطه (II) در (I) خواهیم داشت:

$$G_2 v_B + 4G_1(2 + G_2) v_B = 5$$

$$v_B = \frac{5}{G_2 + 4G_1(2 + G_2)} \quad i = \frac{5G_1(2 + G_2)}{G_2 + 4G_1(2 + G_2)}$$

$$v_A = \frac{i}{G_1} = \frac{5(2 + G_2)}{G_2 + 4G_1(2 + G_2)}$$

۲۷- مدار شکل (مسئله ۳-۲۷) را با روش تحلیل مش حل کنید و جریانهای مش ها را به دست آورید.



شکل (مسئله ۳-۲۷)

حل:

$$-8 + I_1 - I_2 + 2(I_1 - I_3) = 0$$

KVL در مش I_1 :

$$3I_1 - I_2 - 2I_3 = 8 \quad (I)$$

$$4I_2 + V_1 + I_2 - I_1 = 0$$

KVL در مش I_2 :

$$i_v = I_1 \Rightarrow 3I_1 - V_1 + 2(I_3 - I_1) = 0$$

KVL در مش I_3 :

$$\begin{cases} 5I_2 + 2I_3 = 0 \\ I_3 - I_2 = 3 \end{cases} \Rightarrow \begin{cases} I_2 = -\frac{6}{7} A \\ I_3 = \frac{15}{7} A \end{cases}$$

با جمع دو رابطه فوق داریم:

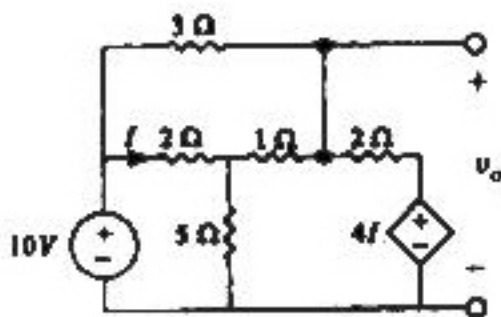
با جایگذاری مقادیر I_2 و I_3 در رابطه I داریم:

$$3I_1 + \frac{6}{7} - \frac{30}{7} = 8 \Rightarrow I_1 = \frac{80}{21} A$$

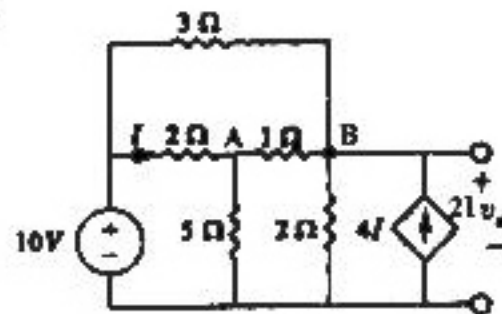
۲۸- ولتاژ خروجی v_o در مدار شکل (مسألة ۲۸-۳) را به دست آورید.

حل:

با استفاده از تبدیل تونن به نرتن، مدار را به صورت زیر رسم می‌کنیم:



شکل (مسألة ۲۸-۳)



$$I = \frac{10 - e_A}{2}$$

$$e_B - e_A + \frac{e_B}{2} + \frac{e_B - 10}{3} = 2I = 10 - e_A \Rightarrow e_B = v_o = \frac{80}{11} V$$

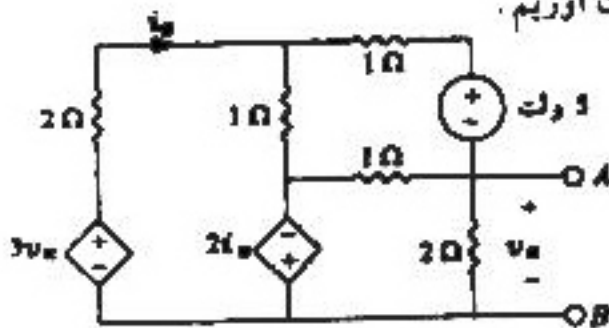
KCL در گره B:

۲۹- در مدار شکل (مسألة ۲۹-۳) می‌خواهیم v_x و i_x را بدست آوریم.

الف- با استفاده از روش تحلیل مش، این کار را انجام دهید.

ب- با استفاده از روش تحلیل گره، این کار را انجام دهید.

پ- اگر از دو سر A و B به مدار نگاه کنیم، مدار معادل تونن را به دست آورید.



شکل (مسألة ۲۹-۳)

$$i_x = I_1 \text{ و } v_x = 2I_3$$

حل: الف) با توجه به مدار داریم:

حال، روابط KVL را برتیب در مشهای I_1 ، I_2 ، و I_3 می نویسیم:

$$-3v_x + 2I_1 + I_1 - I_2 - I_2 - 2I_1 = 0 \rightarrow I_1 - I_2 - 6I_3 = 0$$

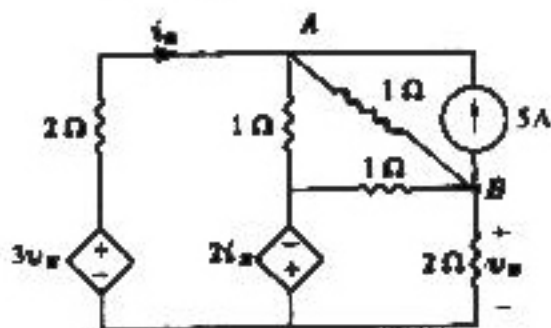
$$I_2 - I_1 + I_2 + 5 + I_2 - I_3 = 0 \rightarrow I_1 - 3I_2 + I_3 = 5$$

$$I_3 - I_2 + 2I_3 + 2i_x = 0 \rightarrow 3I_3 - I_2 + 2I_1 = 0$$

با حل سه معادله سه مجهولی فوق مقادیر زیر بدست می آید:

$$I_3 = \frac{5}{37} \Rightarrow v_x = 2I_3 = \frac{10}{37}$$

$$i_x = I_1 = -\frac{45}{37} \text{ A}$$



ب- با استفاده از تبدیل تونن به نرتن مدار را

بصورت زیر رسم می کنیم:

یا توجه به مدار داریم:

$$v_x = e_B, \quad i_x = \frac{3e_B - e_A}{2}$$

$$\frac{e_A - 3v_x}{2} + e_A - (-2i_x) + e_A - e_B = 5 \rightarrow \frac{e_A - 3e_B}{2} + e_A + 3e_B - e_A + e_A - e_B = 5$$

$$\rightarrow 3e_A + e_B = 10 \quad (I)$$

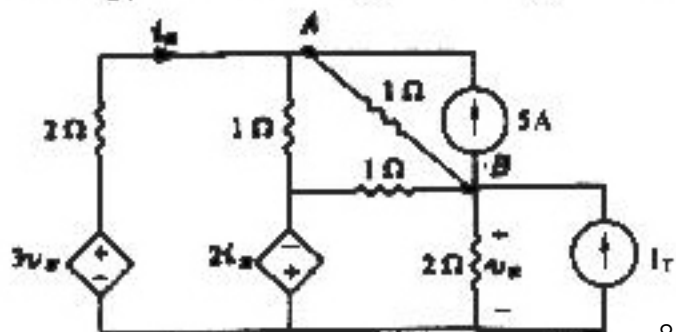
$$e_B - e_A + \frac{e_B}{2} + e_B - (-2i_x) = -5 \rightarrow e_B - e_A + \frac{e_B}{2} + e_B + 3e_B - e_A = -5$$

$$\rightarrow -4e_A + 11e_B = -10 \quad (II)$$

$$e_B = v_x = \frac{10}{37} \text{ V}$$

با حل دو معادله دو مجهولی فوق داریم:

$$e_A = \frac{120}{37} \rightarrow i_x = \frac{3e_B - e_A}{2} = \frac{\frac{30}{37} - \frac{120}{37}}{2} = -\frac{45}{37} \text{ A}$$



پ- مدار را بصورت زیر در نظر می گیریم:

با جایگذاری روابط (VII) و (VI) در رابطه (V) خواهیم داشت:

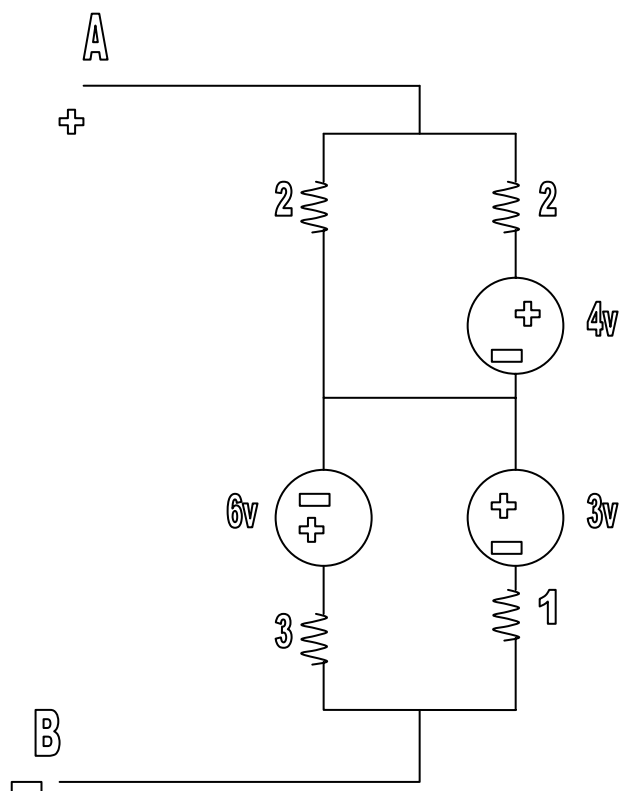
$$e_B - e_A + \frac{3}{5}e_B - 2 = 4 - 2e_A \rightarrow e_A + \frac{8}{5}e_B = 6 \quad (VIII)$$

با حل دو معادله دو مجهولی (I) و (VIII) بدست می‌آوریم:

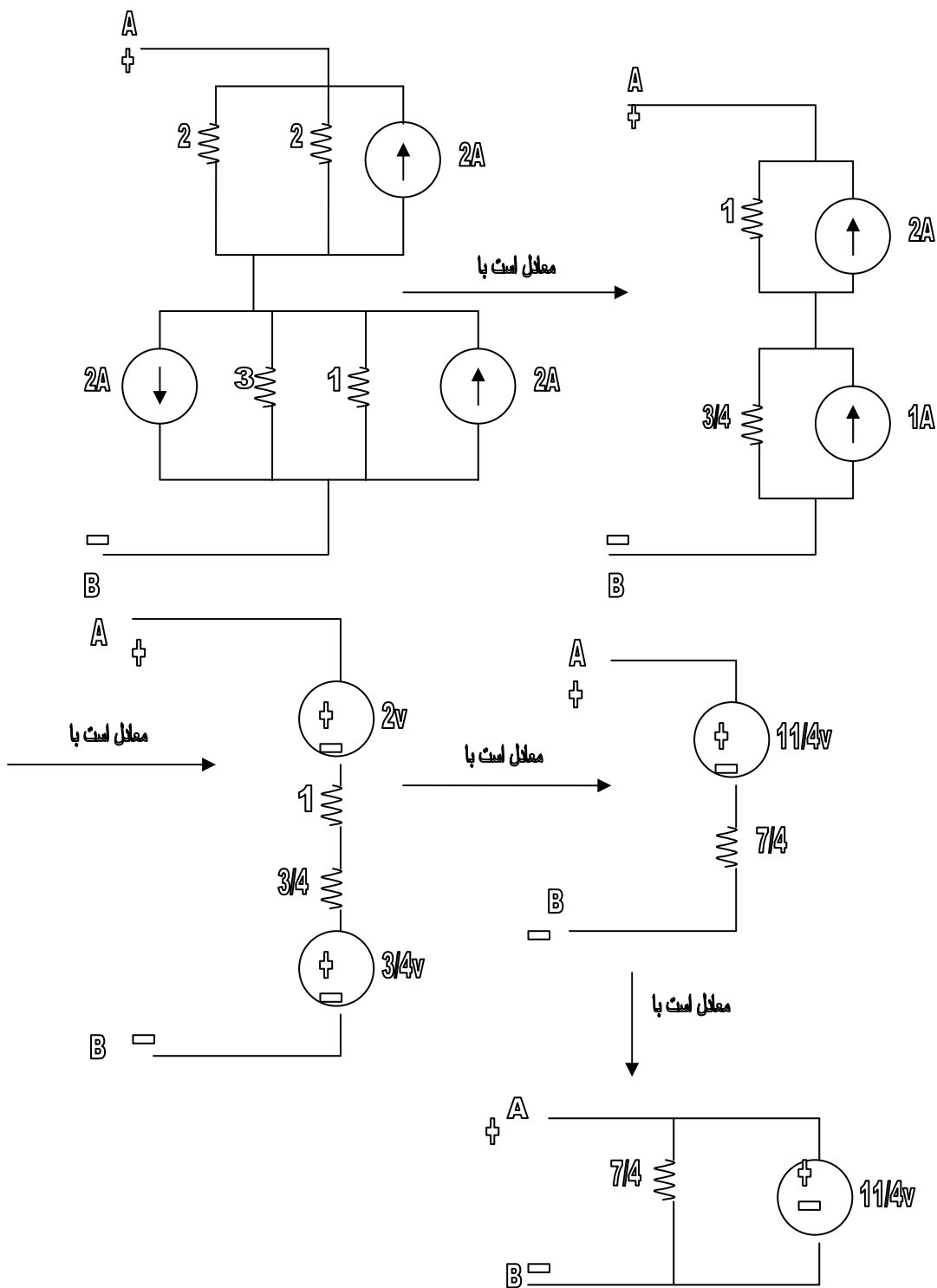
$$e_A = -2V \quad \text{و} \quad e_B = 5V$$

$$v_y = 2 - (-2) = 4V \quad \text{و} \quad i_x = -\frac{e_B}{2} = -\frac{5}{2} = -1A$$

۹۱- با انجام متوالی تبدیل منابع مدار داده شده در شکل را به صورت اتصال موازی یک مقاومت و یک منبع جریان درآورید و مقادیر آنها را مشخص کنید

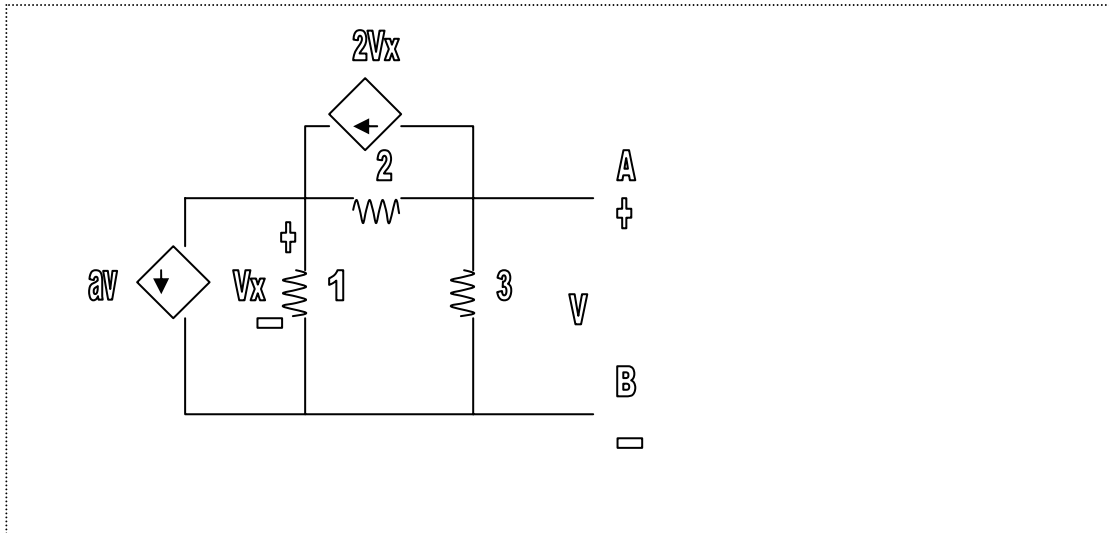


حل: با استفاده از تبدیلات متوالی داریم:

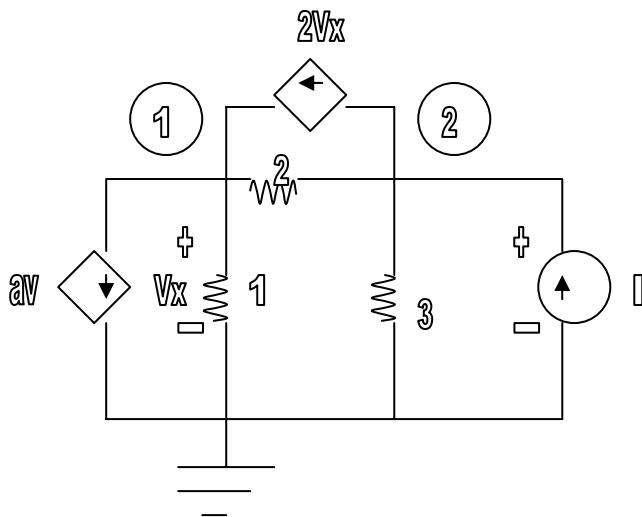


۹۲_ به ازای $a=1/6, 2/9, 1$ مدار معادل تونن دو سر A,B را تعیین کنید

۹۲_ به ازای $a=1/6, 2/9, 1$ مدار معادل تونن دو سر A,B را تعیین کنید



حل: بدین منظور منبع جریان آزمایش I را به دو سر A, B وصل کرده و با استفاده از روش تحلیل گره V را بدست می آوریم



$$V_x = e_1, V = e_2$$

$$ae_2 + e_1/1 - 2e_1 + e_1 - e_2 = 0 \text{ ----- ۱ برای گره ۱}$$

$$-I + 2e_1 + (e_1 - e_2)/2 + e_2/3 = 0 \text{ ----- ۲ برای گره ۲}$$

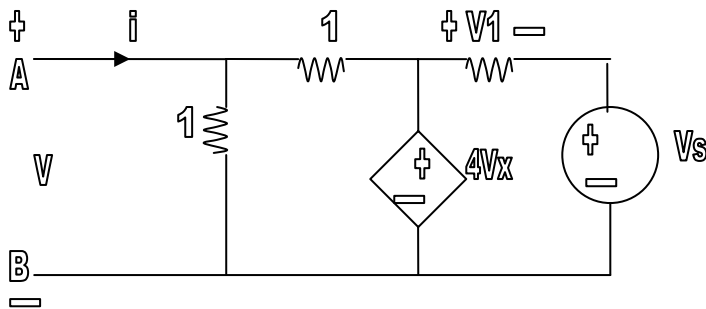
$$\{-e_1 + (2a-1)e_2 = 0, 9e_1 + 5e_2 = 6I\} \text{ -----}$$

$$\rightarrow V = e_2 = \frac{\begin{vmatrix} -1 & 0 \\ 9 & 6I \end{vmatrix}}{\begin{vmatrix} -1 & 2a-1 \\ 9 & 5 \end{vmatrix}} = \frac{3}{9a-2} I$$

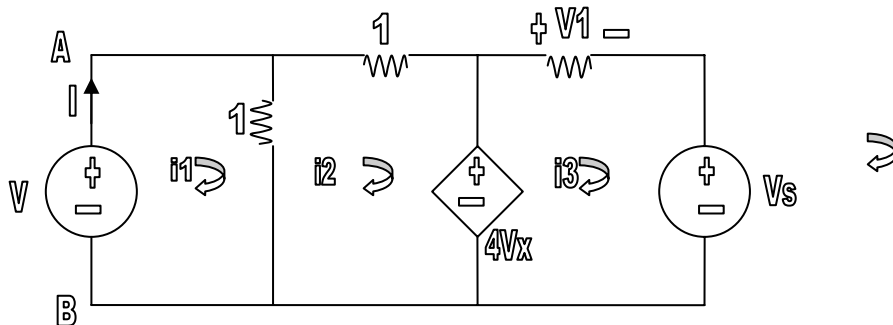
$$e_{oc}=0, R_{th}=3/(9a-2)=\{-6, a=1/6 < \dots\dots\dots \\ \text{بینهایت}, a=2/9 \\ 3/7, a=1 \}$$

۹۳- معادله تونن دو سر A,B را در دو حالات زیر بدست آورید

V_x=V₁: الف <----
 V_x=-V₁: ب <----



حل: با اتصال منبع ولتاژ V از مایشی به دو سر A,B و با استفاده از روش تحلیل مش جریان گذرنده از منبع



ولتاژ فوق بدست میاوریم

$$\begin{cases} i_1 - i_2 = V \\ i_1 - 2i_2 = 8i_3 < \dots\dots\dots \\ \{ i_3 = V_s/6 \end{cases} \quad \begin{cases} -V_1 + (i_1 - i_2) = 0: 1 \\ (i_2 - i_1) + i_2 + 4(2i_3) = 0: 2 \\ -4(2i_3) + 2i_3 + V_3 = 0: 3 \end{cases}$$

$$\rightarrow \{ I_1 - i_2 = V \quad -i_1 = -2V + 4/3 V_s \quad i_1 = I \quad V = 1/2 I + 2/3 V_s$$

$$I_1 - 2i_2 = 4/3 V_s$$

$$R_{th} = 1/2, V_{th} = 2/3 V_s < \dots\dots\dots$$

ب: در این حالت $V_x = -V_1 = -2i_3$ می باشد. بنابراین داریم:

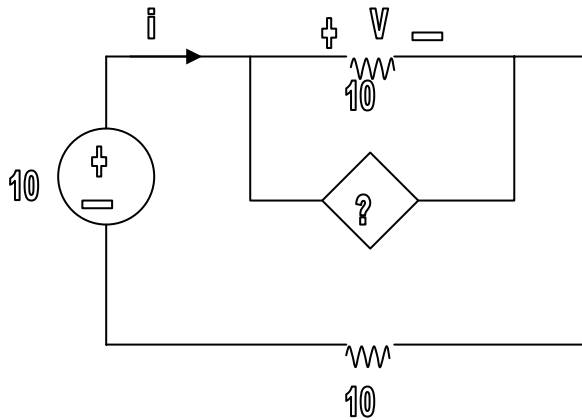
$$\{ i_1 - i_2 = V$$

$$-i_1 = -2V + 4/5 V_s, i_1 = I < \dots\dots\dots I_1 - 2i_2 = 4/5 V_s$$

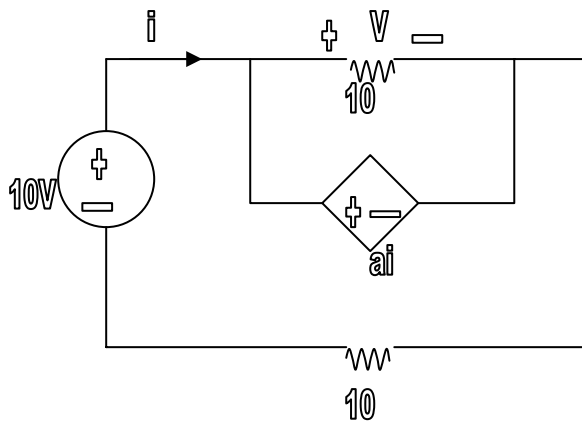
$$I_3 = -V_s/10 \}$$

$$V = 1/2 I - 2/5 V_s \quad \dots \rightarrow R_{th} = 1/2, V_{th} = -2/5 V_s \quad \dots < \dots\dots\dots$$

۹۴- می خواهیم $i = -1A$ شود. چه نوع منبع وابسته ای به جای "?" قرار دهیم. همه حالت ها را بررسی کنید

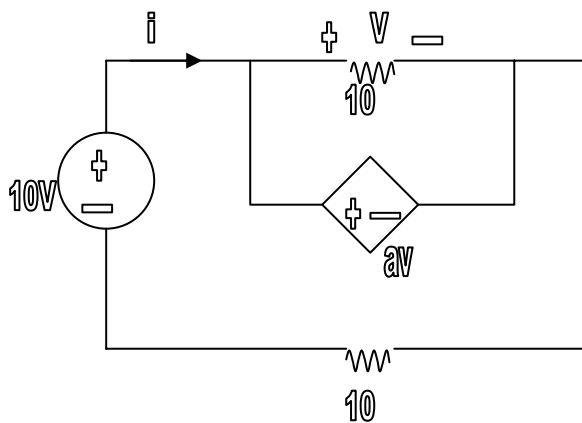


حل: حالت اول: منبع ولتاژ کنترل شده با جریان:



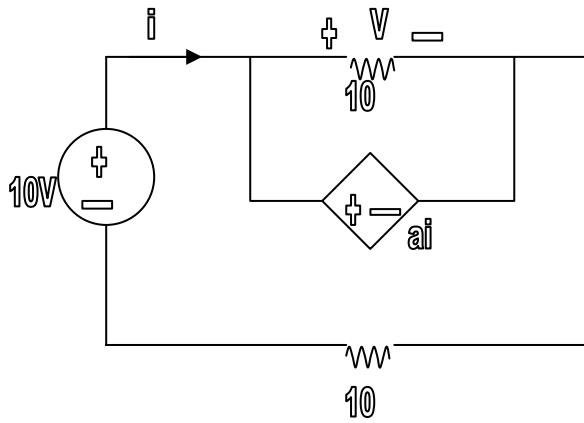
$$-10 + ai + 10i = 0, \quad i = -1 \rightarrow -10 - a - 10 = 0 \rightarrow a = -20$$

حالت دوم: منبع جریان کنترل شده با ولتاژ:



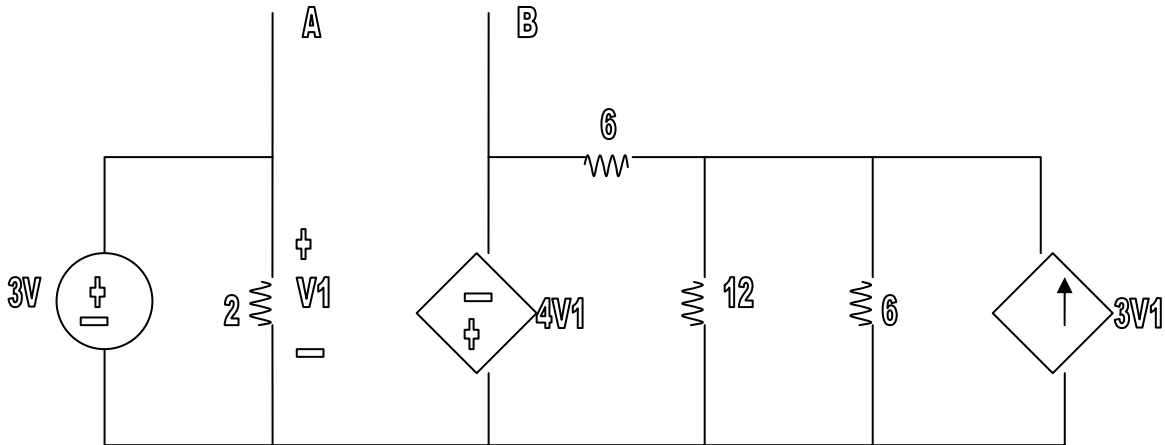
$$\begin{aligned} \text{Kvl} \rightarrow -10 + V + 10i &= 0 \rightarrow -10 + V - 10 = 0 \rightarrow V = 20V \\ \text{Kvl} \rightarrow -i + V/10 + ai &= 0 \rightarrow 1 + 20/10 - a = 0 \rightarrow a = 3 \end{aligned}$$

حالت سوم: منبع جریان کنترل شده با جریان: همبند قسمت قبل $V=20v$ خواهد شد

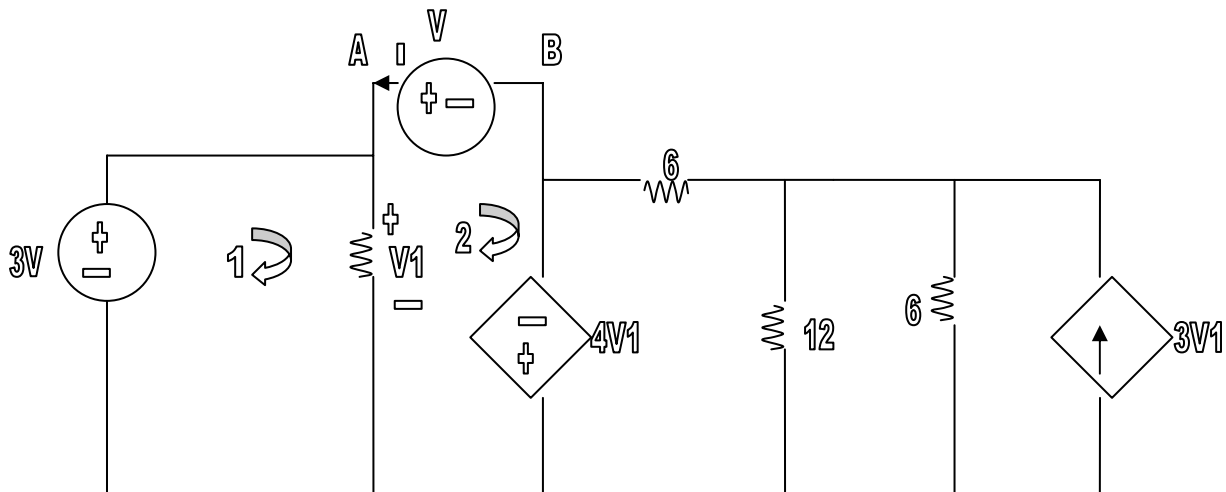


$$Kcl \rightarrow -i + V/10 + ai = 0 \rightarrow 1 + 20/10 - a = 0 \rightarrow a = 3$$

۹۵- معادله تونن دو سر A,B را بدست آورید



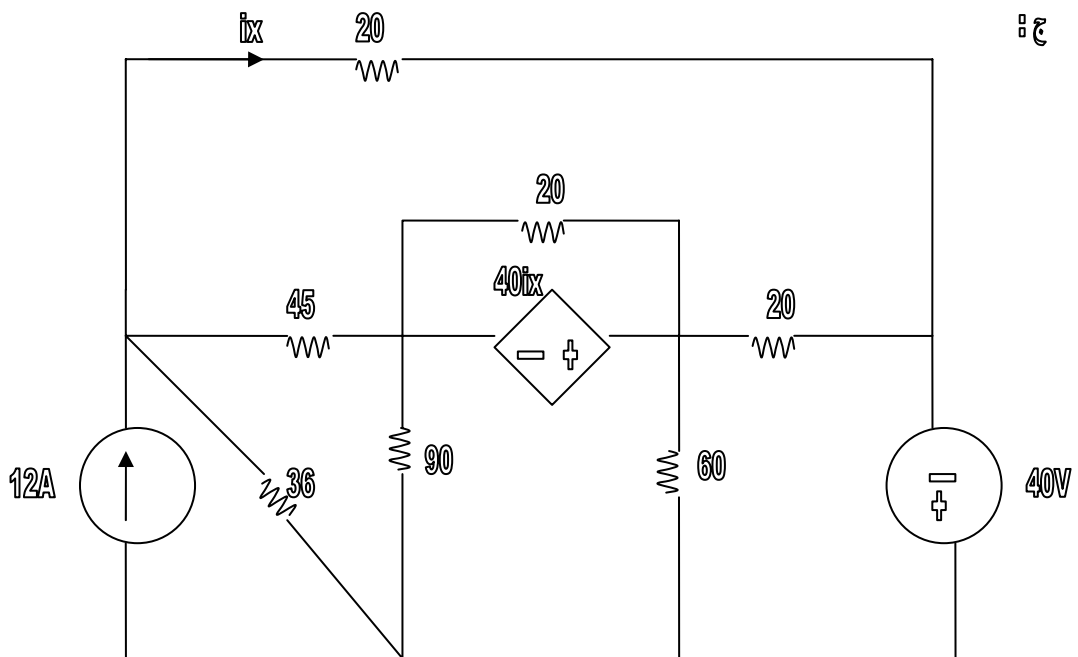
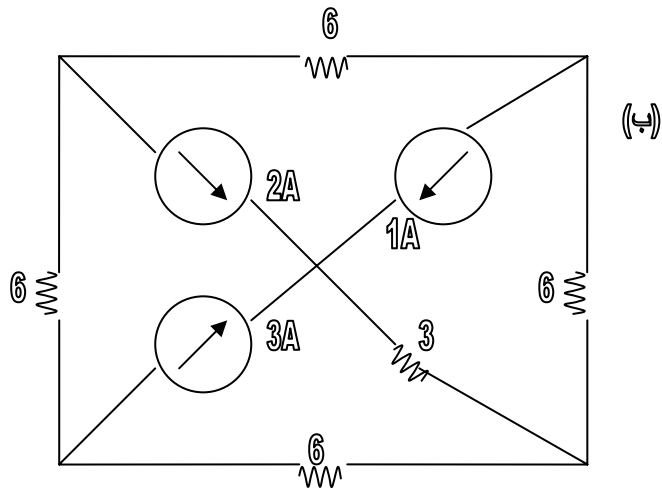
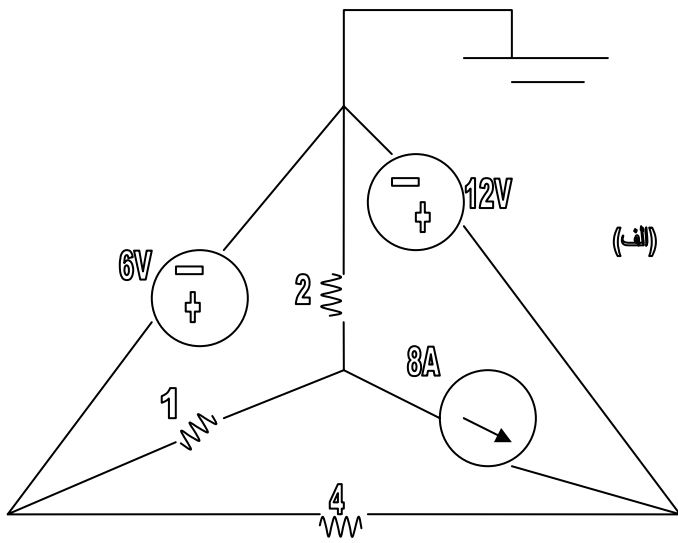
حل: بدین منظور منبع ولتاژ V آزمایش را به دو سر A,B وصل کرده و خواهیم داشت



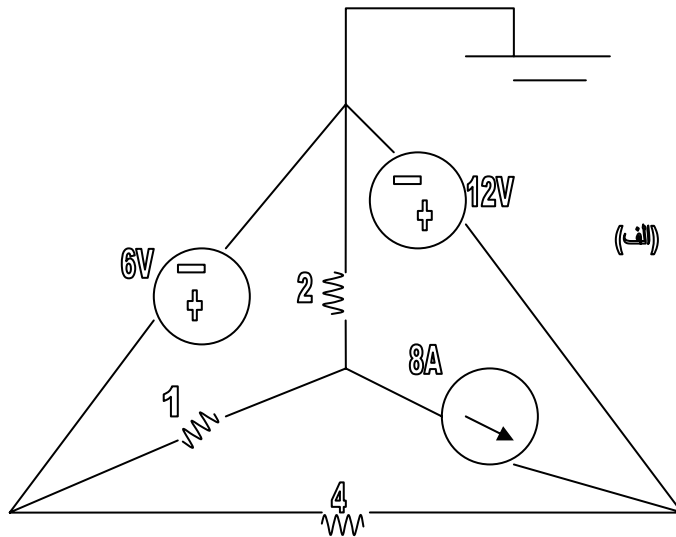
۱ برای kvl : $--- \rightarrow -3 + V_1 = 0 \rightarrow V_1 = 3$

۲ برای Kvl: $--- \rightarrow -3 + V - 12 = 0 \rightarrow V = 15 \rightarrow R_{th} = 0, e_{oc} = 15v$

۹۶- از روش های تحلیل گره و مش هر کدام که راحت تر باشد استفاده کرده و مدارات زیر را تحلیل کنید



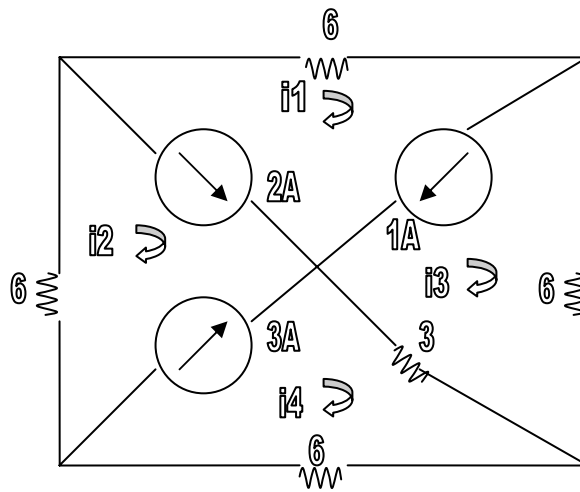
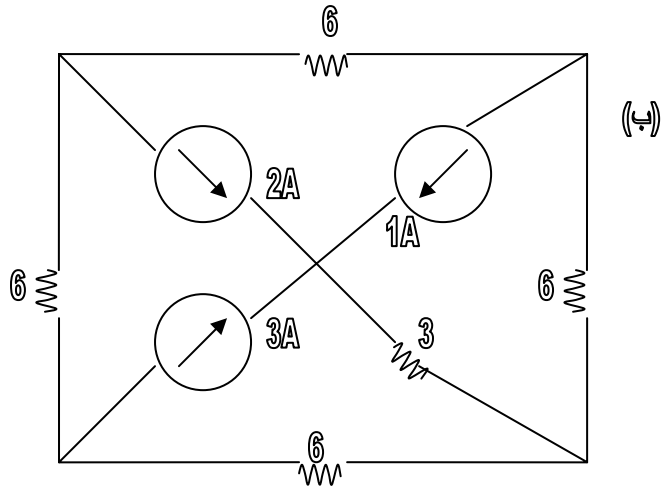
حل: الف- برای تحلیل مدار (الف) از روش تحلیل گره استفاده خواهیم کرد



$$E_1=6v \quad , \quad e_2=12v$$

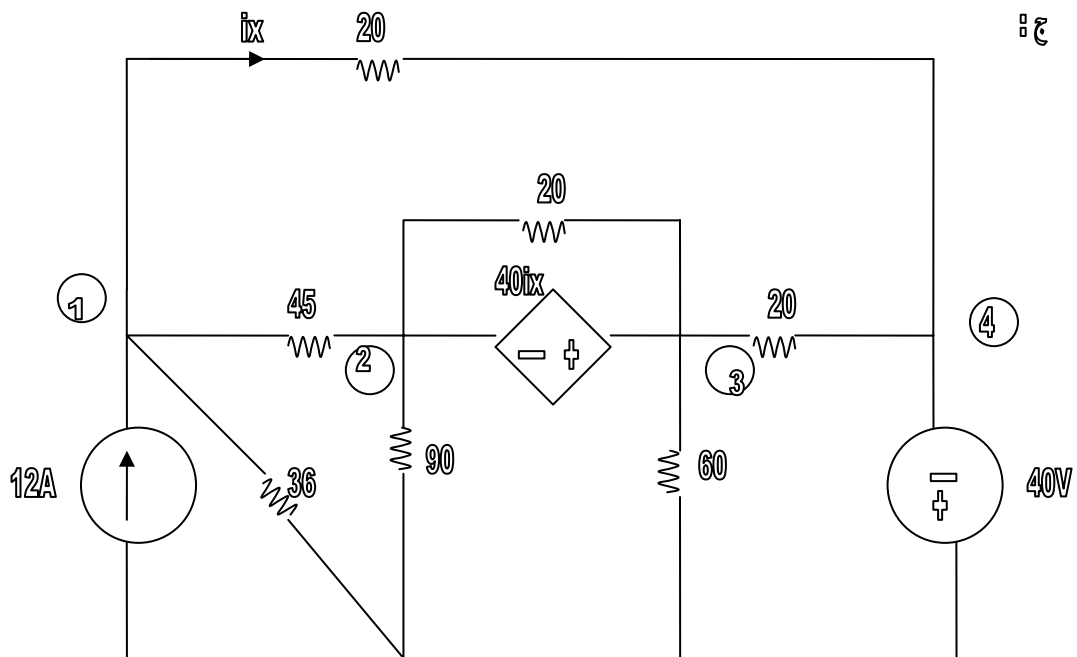
$$\text{Kcl:} \text{---} \rightarrow (e_3-6)/1 + e_3/2 + 8=0 \quad \text{---} \rightarrow \quad e_3=-4/3 \text{ v}$$

ب: برای تحلیل مدار (ب) از روش تحلیل مش استفاده خواهیم کرد



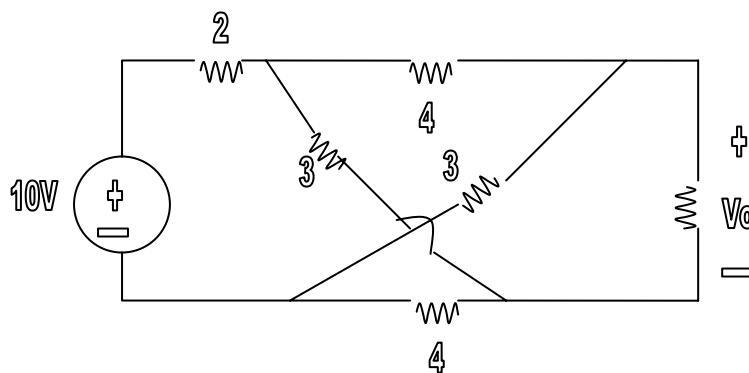
$$\begin{aligned}
 I_2 - i_1 &= 2, \quad i_1 - i_4 = 1, \quad i_3 - i_2 = 1 \quad \rightarrow \quad i_3 - i_1 = 5 \\
 \text{Kvl} \text{ for all loops} &\rightarrow -6i_1 - 6i_4 - 6i_3 - 6i_2 = 0 \quad \rightarrow \quad i_1 + i_2 + i_3 + i_4 = 0 \\
 \rightarrow i_1 + (i_1 + 2) + (i_1 + 5) + (i_1 - 1) &= 0 \quad \rightarrow \quad i_1 = -3/2 \text{ A} \\
 I_2 = i_1 + 2 = 1/2 \text{ A}, \quad i_3 = i_1 + 5 = 7/2 \text{ A}, \quad i_4 = i_1 - 1 = -5/2 \text{ A}
 \end{aligned}$$

ج: برای تحلیل این مدار روش تحلیل گره را بکار خواهیم برد

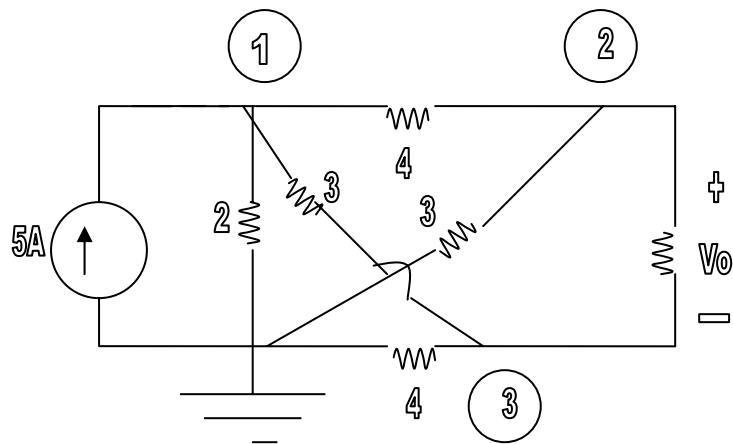


$E_4 = -40 \text{ V}$, $i_x = (e_1 + 40) / 20$, $e_3 - e_2 = 4 i_x = 40 ((e_1 + 40) / 20)$
 برای Kcl ---> $-12 + (e_1 + 40) / 20 + (e_1 - e_2) / 45 + e_1 / 36 = 0$
 برای Kcl --> $(e_2 - e_1) / 45 + e_2 / 90 + e_3 / 60 + (e_3 + 40) / 20 = 0$
 $\{ -2 e_1 - e_2 + e_3 = 80$
 $\rightarrow 9e_1 - 2e_2 = 900 \rightarrow e_1 = 67.1 \text{ V} , e_2 = -148 \text{ V} , e_3 = 66.3 \text{ V}$
 $4 e_1 - 6 e_2 - 12 e_3 = 0 \}$

$V_0 = ? - 9 \text{ V}$



حل: با استفاده از روش تحلیل گره و تبدیل تونن نرتن داریم :



$$\text{Kcl برای گره ۱} \rightarrow -5 + e_1/5 + (e_1 - e_3)/3 + (e_1 - e_2)/4 = 0 \rightarrow 13 e_1 - 3e_2 - 4e_3 = 60$$

$$\text{Kcl برای گره ۲} \rightarrow (e_2 - e_1)/4 + e_2/3 + (e_2 - e_3)/2 = 0 \rightarrow -3 e_1 + 13 e_2 - 6e_3 = 0$$

$$\text{Kcl برای گره ۳} \rightarrow e_3/4 + (e_3 - e_1)/3 + (e_3 - e_2)/2 = 0 \rightarrow -4e_1 - 6e_2 + 13 e_3 = 0$$

$$\begin{vmatrix} 13 & -3 & -4 \\ -3 & 13 & -6 \\ -4 & -6 & 13 \end{vmatrix} = 1260$$

$$\rightarrow V_o = e_2 - e_3 = \begin{vmatrix} 13 & 60 & -4 \\ -3 & 0 & -6 \\ -4 & 0 & 13 \end{vmatrix} - 1/1260 \begin{vmatrix} 13 & -3 & -4 \\ -3 & 13 & 0 \\ -4 & -6 & 0 \end{vmatrix}$$

$$\rightarrow V_o = 3780/1260 - 4200/1260 = - 1/3 \text{ V}$$

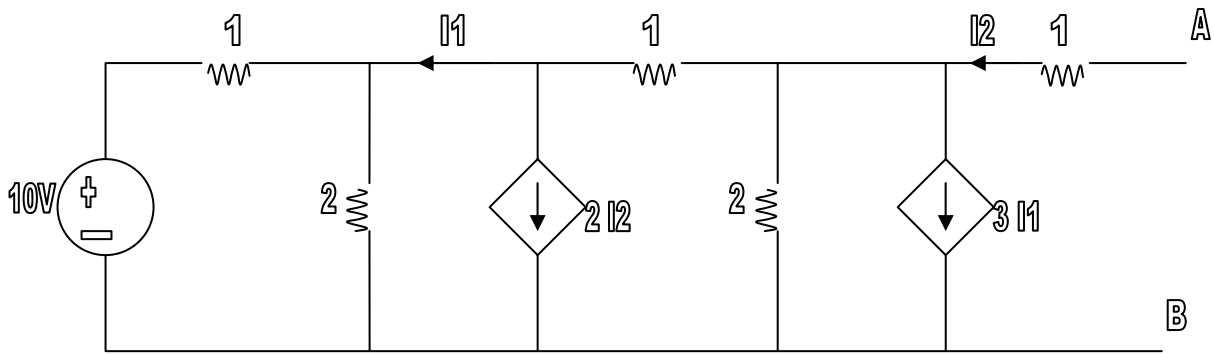
مسئله ۹۸-

الف : ولتاژ مدار باز e_{oc} را تعیین کنید

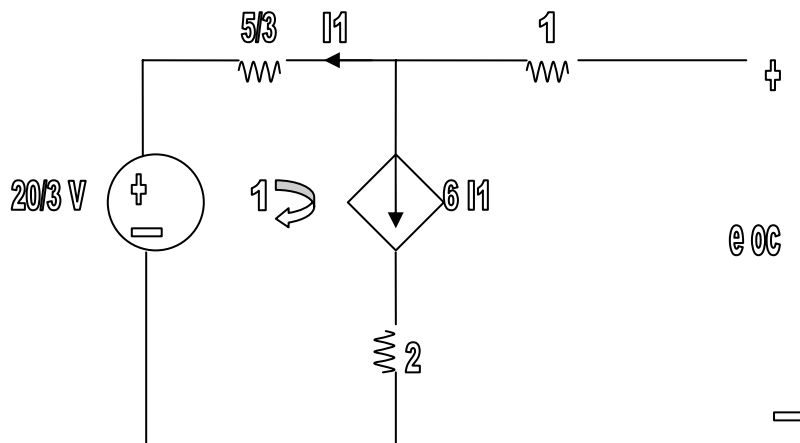
ب : جریان اتصال کوتاه i_{sc} را تعیین کنید

ج : مقاومت دو سر A, B را مستقلاً تعیین کنید

درستی رابطه $e_{oc} = Req I_{sc}$ را بررسی کنید



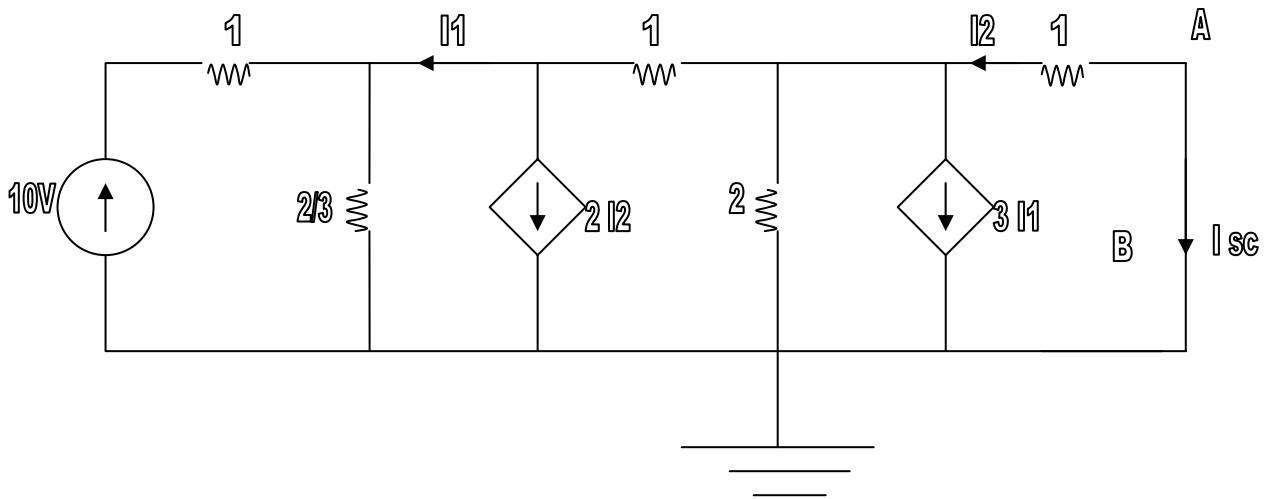
حل : الف- از تبدیل تونن به نرتن و برعکس استفاده خواهیم کرد. همچنین در حالت مدار باز $I_2=0$ خواهد بود بنابر این داریم:



$$\text{Kvl} \rightarrow -20/3 - 5/3 I_1 - 6 I_1 - 2 I_1 = 0 \rightarrow I_1 = -20/29$$

$$E_{oc} = -6I_1 - 2 I_1 = -8 I_1 = 160/29 \text{ V}$$

ب: با استفاده از تبدیل تونن به نرتن و برعکس و با بکارگیری روش تحلیل گره داریم :



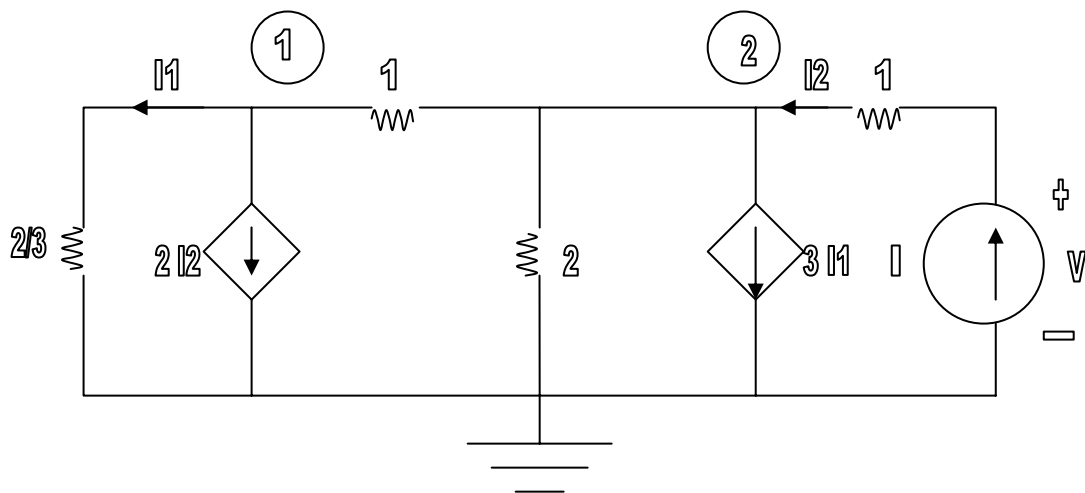
$$I_2 = -e_2/1 = -e_2 \quad , \quad I_1 = (e_1)/(2/3) - 10 = 3e_1/2 - 10$$

$$\text{Kcl برای گره ۱} \rightarrow 3e_1/2 - 10 + 2(-e_2) + (e_1 - e_2)/1 = 0 \rightarrow 5e_1 - 6e_2 = 20$$

$$\text{Kcl برای گره ۲} \rightarrow (e_2 - e_1)/1 + e_2/2 + 3(3e_1/2 - 10) + e_2/1 = 0 \rightarrow 7e_1 + 5e_2 = 60$$

$$\rightarrow I_{sc} = -I_2 = e_2 = \begin{vmatrix} 5 & 20 \\ 7 & 60 \end{vmatrix} / \begin{vmatrix} 5 & -6 \\ 7 & 6 \end{vmatrix} = 160/67 \text{ A}$$

ج: بدین منظور منبع جریان I را به دو سر A, B وصل کرده و منابع نابسته را برابر صفر قرار میدهیم و با استفاده از روش تحلیل گره ولتاژ دو سر A, B را بدست خواهیم آورد



$$I = I_2 \quad , \quad I_1 = 3e_1/2$$

$$\text{Kcl برای گره ۱} \rightarrow 3e_1/2 + 2I + (e_1 - e_2)/1 = 0 \rightarrow 5e_1 - 2e_2 = -4I$$

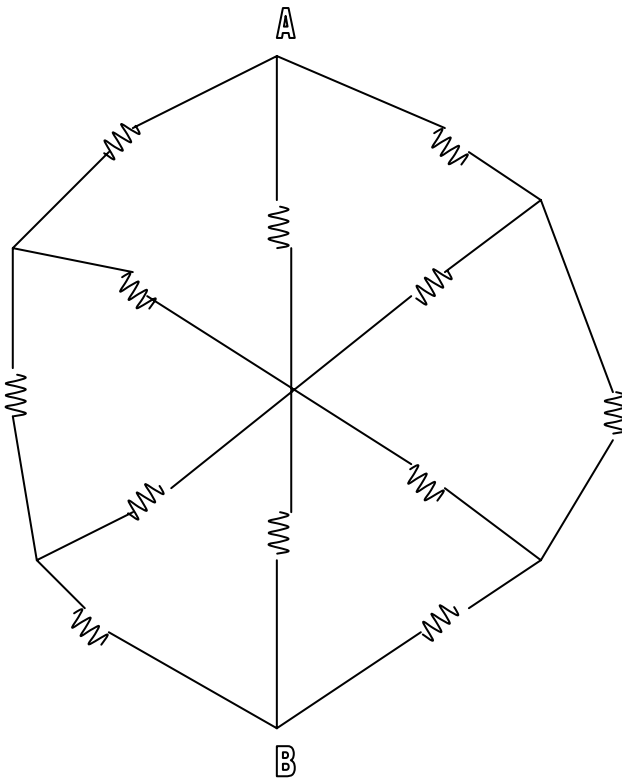
$$\text{Kcl برای گره ۲} \rightarrow (e_2 - e_1)/1 + e_2/2 + 3(3e_1/2) - I = 0 \rightarrow 7e_1 + 3e_2 = 2I$$

$$e_2 = \begin{vmatrix} 5 & -4I \\ 7 & 2I \end{vmatrix} / \begin{vmatrix} 5 & -2 \\ 7 & 3 \end{vmatrix}$$

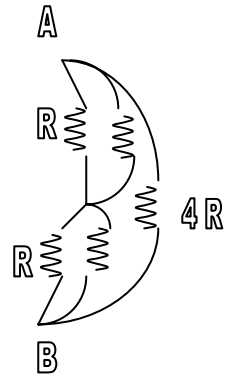
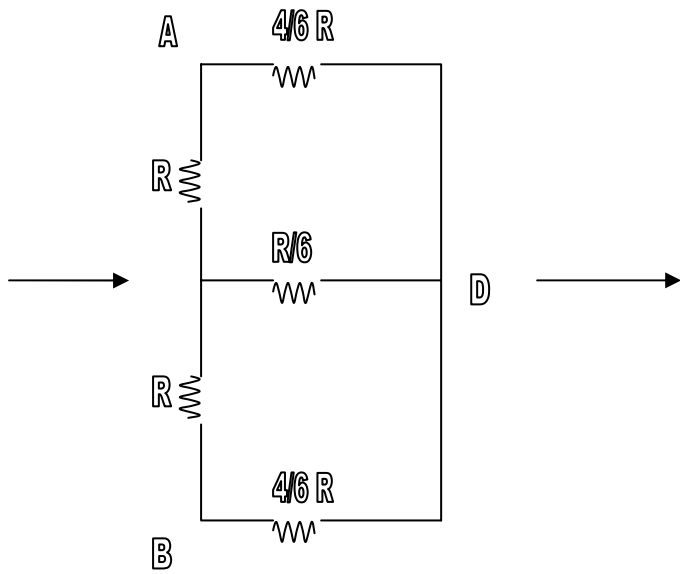
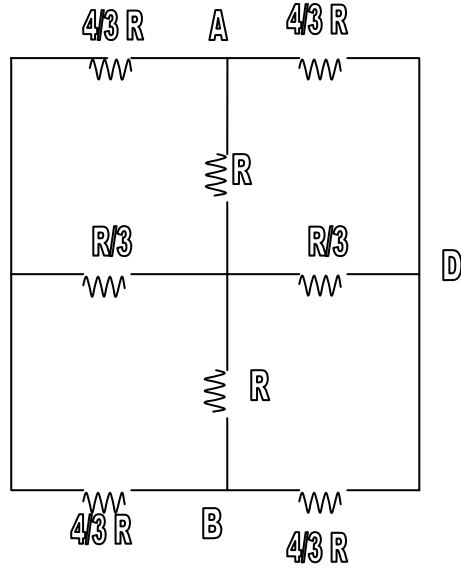
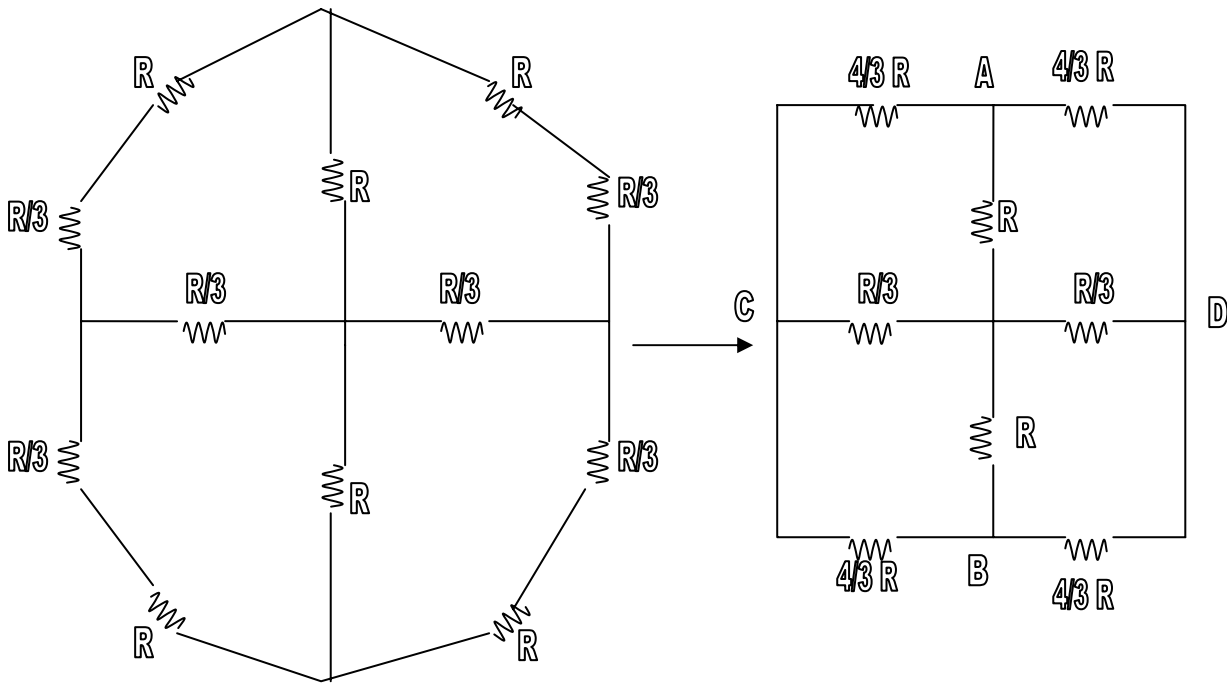
$$\rightarrow = 38I/29, \quad V = e_2 + I = 67/29 I \rightarrow \quad R_{eq} = V/I = 67/29$$

با توجه به مقادیر بدست آمده واضح است که رابطه $e_{oc} = R_{eq} I_{sc}$ برقرار است

مسئله ۹۹- تمامی مقاومت ها R هستند. مقاومت دو سر A, B چیست.



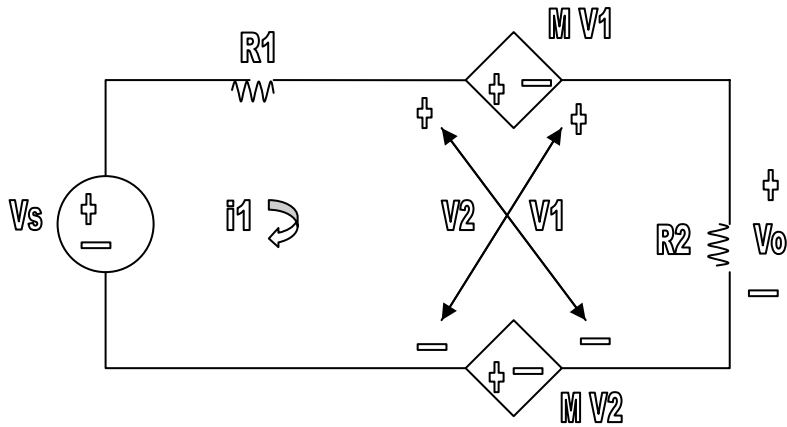
حل : با استفاده از تبدیل مثلث به ستاره و برعکس خواهیم داشت :



$$R_{ab} = [(R \parallel R) + (R \parallel R)] \parallel 4R = 4/5 R$$

مسئله ۱۰۰- Vo = ?

S



حل : با توجه به شکل مسئله داریم :

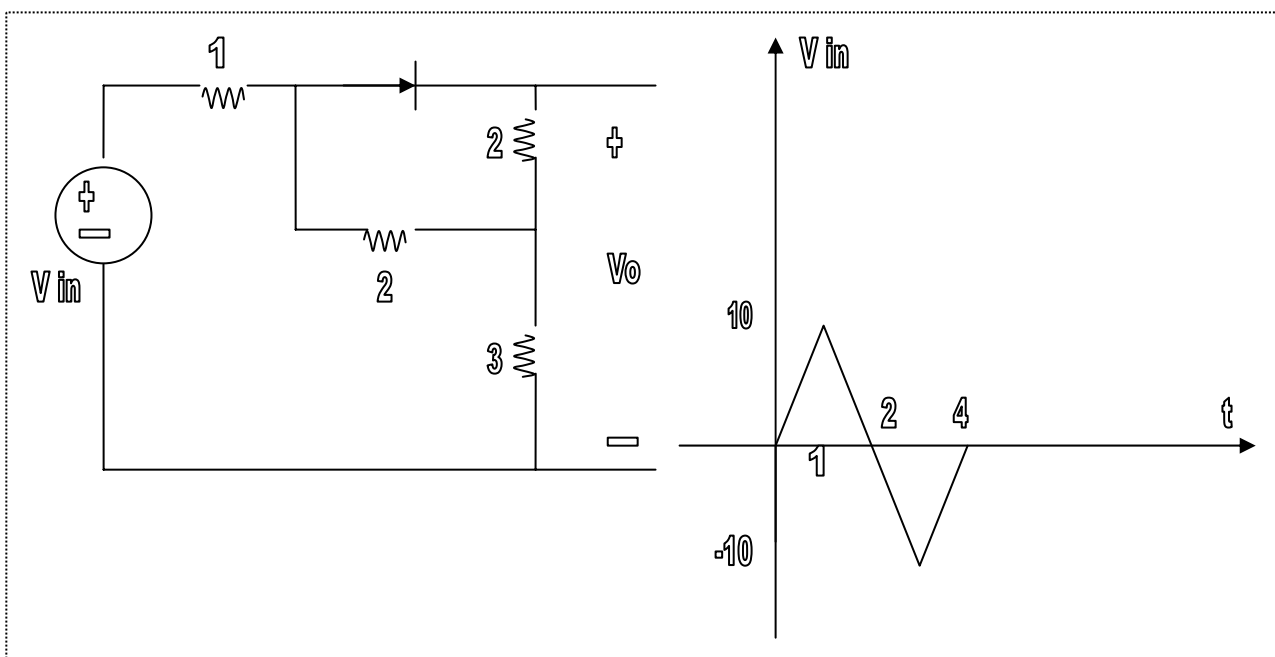
$$V1 = \mu V1 + i1 R2 \rightarrow V1 = R2 / (1 - \mu) i1, \quad V2 = \mu V2 + I R2 \rightarrow V2 = R2 / (1 + \mu) i1$$

$$Kvl \rightarrow -V_s + i1 R1 + \mu V1 + i1 R2 - \mu V2 = 0$$

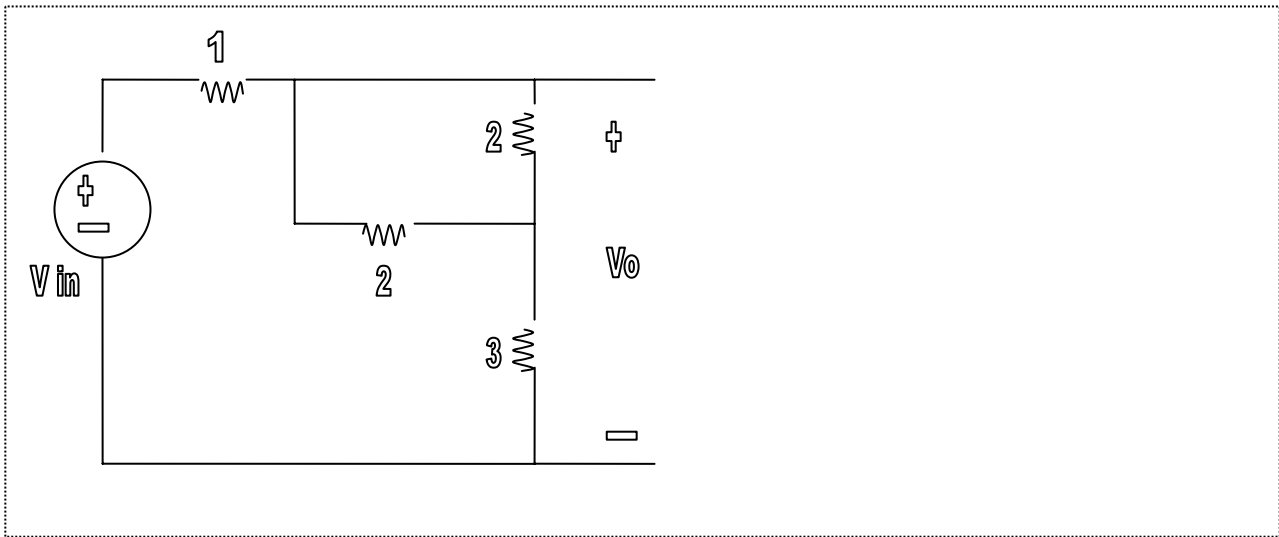
$$-V_s + i1 R1 + (\mu R2) / (1 - \mu) i1 + i1 R2 - \mu R2 / (1 + \mu) i1 = 0$$

$$i1 = V_s / (R1 + R2 + 2\mu^* \mu / (1 - \mu^* \mu) R^* R) \rightarrow V_o = R2 i1 = R2 / (R1 + R2 + 2\mu^* \mu / (1 - \mu^* \mu) R^* R) V_s$$

۱۰۱- شکل موج خروجی Vo را تعیین کنید

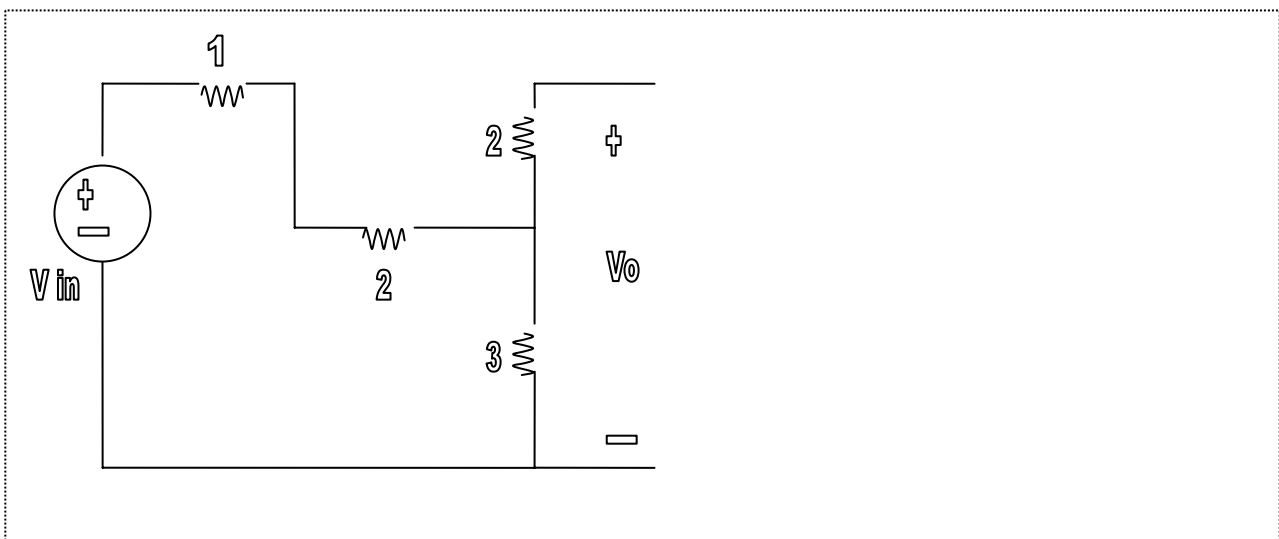


حل : به ازای $V_{in} > 0$ و یا $0 < t < 2$ دیود اتصال کوتاه است



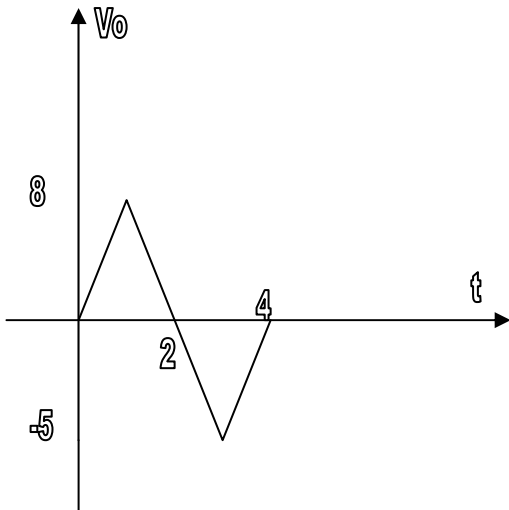
$$V_o = \left(\frac{2 \parallel 2}{1 + (2 \parallel 2) + 3} \right) V_{in} = \frac{4}{5} V_{in}$$

و به ازای $V_{in} < 0$ و یا $2 < t < 4$ دیود مدار باز است

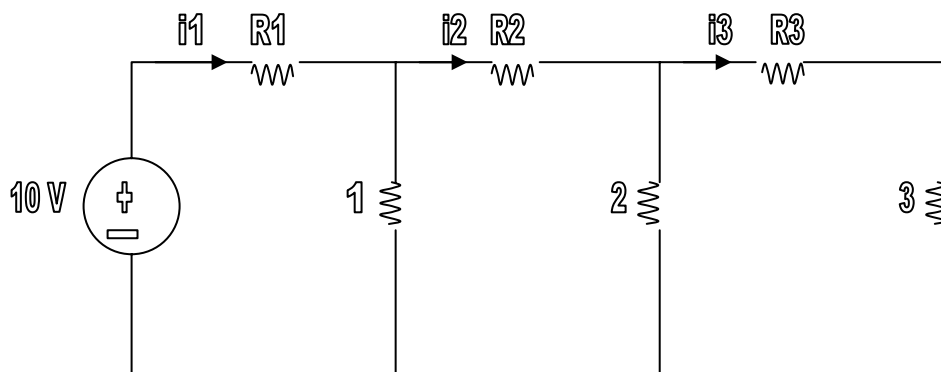


$$V_o = \left[\frac{3}{1 + 2 + 3} \right] V_{in} = \frac{1}{2} V_{in}$$

بنابر این شکل موج V_o به صورت زیر می باشد



۱۰۲- R_1, R_2, R_3 را چنان انتخاب کنید که $i_1/9 = i_2/3 = i_3/1$ باشد



حل : با توجه به شکل و با استفاده از قاعده تقسیم جریان داریم :

$$i_3 = 2/(2+3 + R_2) \quad i_2 = 2/(5+ R_3) \quad i_2 \rightarrow 2/(5+ R_3) + 1/3 \rightarrow R_3 = 1$$

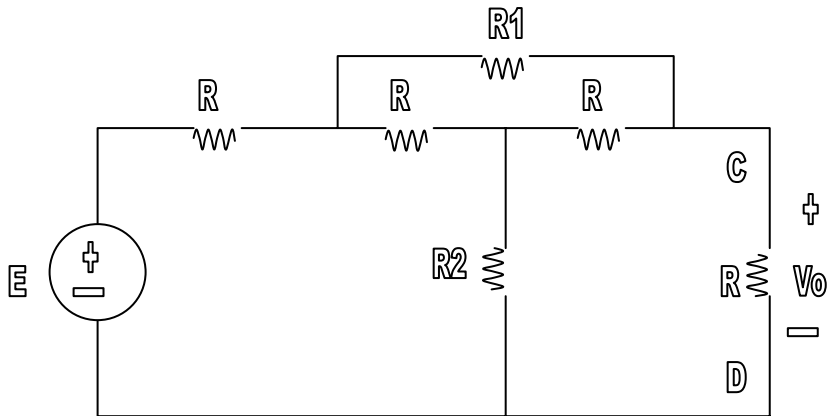
$$i_2 = 1/(2+ 4/3 + R_2) \quad i_1 = 1/(7/3 + R_2) \quad i_1 \rightarrow 1/(7/3+ R_2) = 1/3 \rightarrow R_2 = 2/3$$

از آنجا که مقدار معینی برای i_1 در نظر گرفته نشده لذا R_1 هر مقداری را می تواند داشته باشد

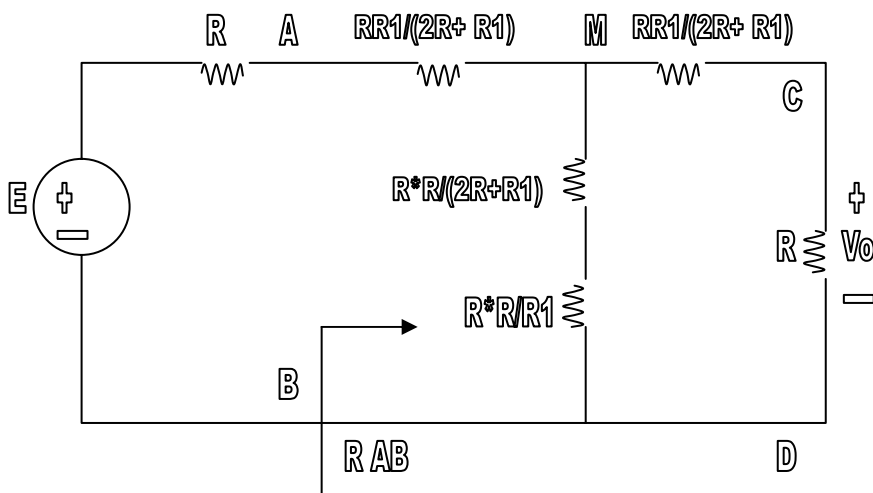
۱۰۳-

الف- اگر $R_1 R_2 = R * R$ انگاه نشان دهید مقاومت سمت راست دوسر A, B برابر R بوده و $V_0 = 1/2 [R/(R + R_1)] E$

ب- مدار معادل تونن سمت چپ نقاط C, D چیست



حل: الف- با استفاده از تبدیل مثلث به ستاره و با توجه به اینکه $R_1 R_2 = R * R$ داریم :



$$R_{AB} = \frac{RR_1}{2R + R_1} + \left[\frac{R * R}{2R + R_1} + \frac{R * R}{R_1} \right] \parallel \left[R + \frac{RR_1}{2R + R_1} \right]$$

$$= \frac{RR_1}{2R + R_1} + \left[\frac{2R_1R * R + 2R * R}{R_1(2R + R_1)} \right] \parallel \left[\frac{2R_1R + 2R * R}{2R + R_1} \right]$$

$$= \frac{RR_1}{2R + R_1} + \frac{2R * R}{2R + R_1} = \frac{R(2R + R_1)}{2R + R_1} = R$$

در ادامه با استفاده از قانون تقسیم ولتاژ خواهیم داشت :

$$E_{AB} = \frac{R_{AB}}{R + R_{AB}} E = \frac{R}{R + R} E = E/2$$

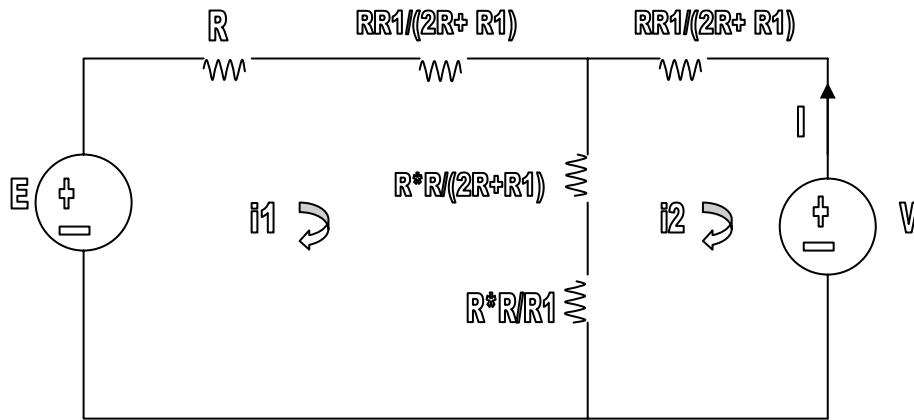
$$E_{MB} = \frac{R_{MB}}{R_{AM} + R_{MB}} E_{AB} =$$

$$= \left[\frac{2R * R}{2R + R_1} \right] / \left[\frac{RR_1}{2R + R_1} + \frac{2R * R}{2R + R_1} \right] E/2 = \frac{R}{2R + R_1} E$$

$$V_o = \frac{R_{CD}}{R_{MC} + R_{CD}} E_{MB} =$$

$$= \frac{R}{\left[\frac{RR_1}{2R + R_1} + R \right]} * \left[\frac{R}{2R + R_1} E \right] = \frac{1}{2} \frac{R}{R + R_1} E$$

ب- بدین منظور منبع ولتاژ آزمایشی V را به دو سر D, C و به جای R وصل کرده و با استفاده از تحلیل مش جریان گذرنده از آن را محاسبه خواهیم کرد



$$1 \text{ مش برای Kvl} \rightarrow -E + [R + RR1/(2R + R1)]i1 + [R*R/(2R+R1) + R*R/R1](i1-i2) = 0$$

$$2 \text{ مش برای Kvl} \rightarrow [R*R/(2R + R1) + R*R/R1](i2-i1) + RR1/(2R + R1) i2 + V = 0$$

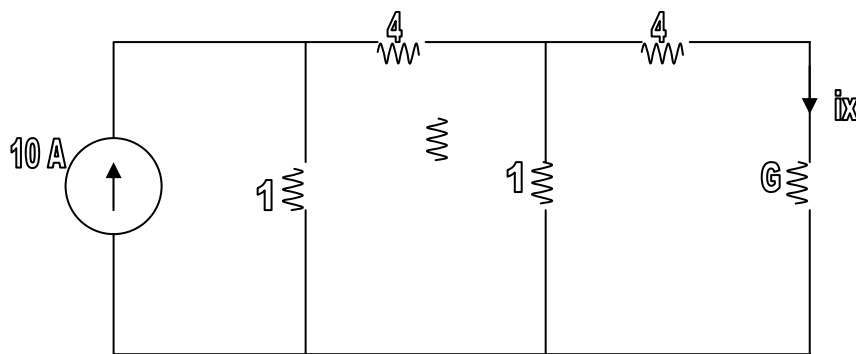
$$\{ [(2R*R*R + 4R*RR1 + 2RR1*R1) / (R(2R+R1))]i1 + R*R/R1 i2 = E$$

$$(2R*R*R + 2R*RR1) / (R1(2R+R1)) i1 - (2R*R*R + 2R*RR1 + RR1*R1) / (R1(2R+R1)) i2 = V \}$$

$$i2 = \frac{\begin{vmatrix} \frac{2R*R*R + 4R*RR1 + 2RR1*R1}{R1(2R + R1)} & E \\ \frac{2R*R*R + 2R*RR1}{R1(2R + R1)} & V \end{vmatrix}}{\begin{vmatrix} \frac{2R*R*R + 4R*RR1 + 2RR1*R1}{R1(2R + R1)} & -\frac{R*R}{R1} \\ \frac{2R*R*R + 2R*RR1}{R1(2R + R1)} & \frac{-2R*R*R + 2R*RR1}{R1(2R + R1)} \end{vmatrix}} = \frac{V}{R} - \frac{E}{R + R1}$$

$$\rightarrow V = RI + R / (R+R1) E \rightarrow R_{th} = R, e_{oc} = R / (R+R1) E$$

۱۰۴- اگر $i_x = 5A$ باشد انگاه $G = ?$ رسانایی ها بر حسب مهو هستند



حل : با توجه به شکل مدار داریم :

$$G_{bc} = H \frac{4G}{(4+G)} = \frac{(4+5G)}{(4+G)} \rightarrow$$

$$\rightarrow G_{ac} = \left[\frac{4 * (4+5G)}{(4+G)} \right] / \left[4 + \frac{(4+5G)}{(4+G)} \right] = \frac{(16+20G)}{(20+9G)}$$

حال بنا بر قاعده تقسیم جریان می توان نوشت :

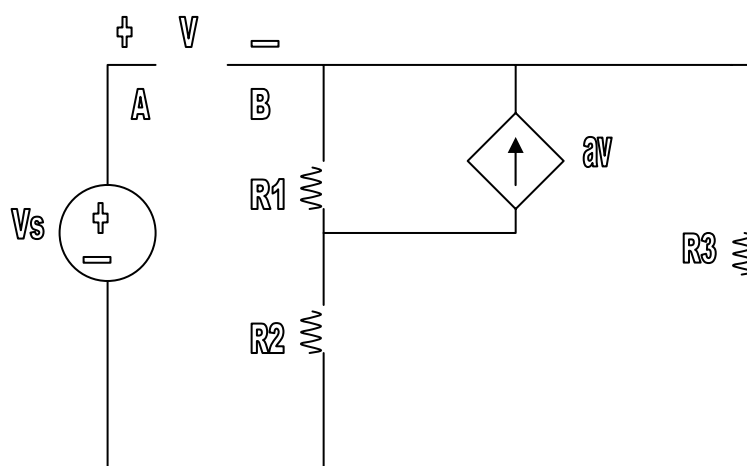
$$i = \frac{(16+20G)}{(20+9G)} / \left[1 + \frac{(16+20G)}{(20+9G)} \right] 10 =$$

$$\rightarrow = \frac{(16+20G)}{(36+29G)} 10$$

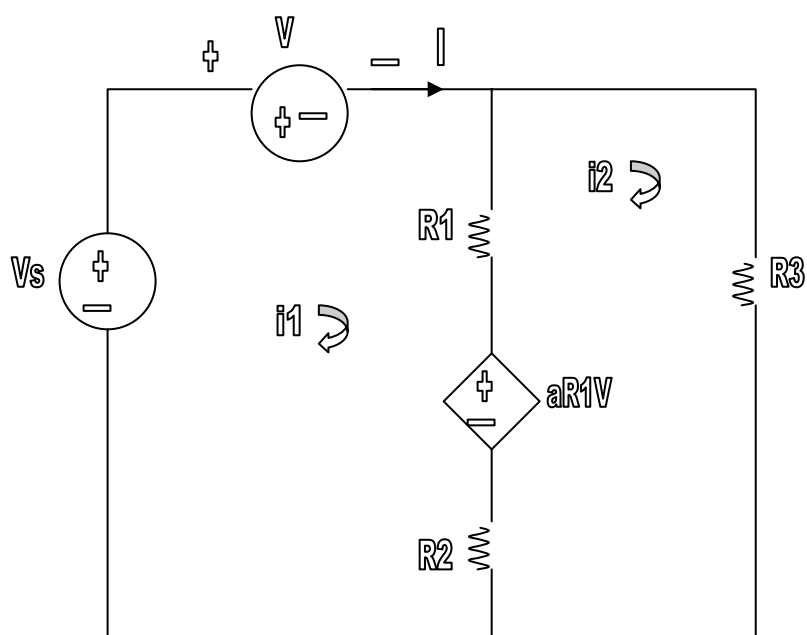
$$i_x = \left[\frac{4G}{(4+G)} \right] / \left[1 + \frac{4G}{(4+G)} \right] * I = \left[\frac{4G}{(4+5G)} \right] * \left[\frac{(16+20G)}{(36+29G)} \right] * 10$$

$$i_x = 5 \rightarrow \left[\frac{4G}{(4+G)} \right] * \left[\frac{(16+20G)}{(36+29G)} \right] = \frac{1}{2} \rightarrow G = 12 \text{ (مهو)}$$

۱۰۵- معادله تونن نرتن دو سر A , B را تعیین کنید



حل: بدین منظور منبع ولتاژ از مایشی V را به دو سر A, B وصل کرده و با بکار بردن تبدیل تونن به نرتن و با استفاده از روش تحلیل مش جریان شاخه AB را بدست خواهیم آورد



$$v = V, I = i1$$

$$\text{۱ مش برای kvl} \rightarrow -V_s + V + R1(i1 - i2) + aR1V + R2(i1 - i2) = 0$$

$$\text{۲ مش برای kvl} \rightarrow R2(i2 - i1) - aR1V + R1(i2 - i1) + R3i2 = 0$$

$$\rightarrow \{ (R1 + R2) i1 - (R1 - R2) i2 = V_s - (1 + aR1) V$$

$$-(R1 + R2) i1 + (R1 + R2 + R3) i2 = aR1V \}$$

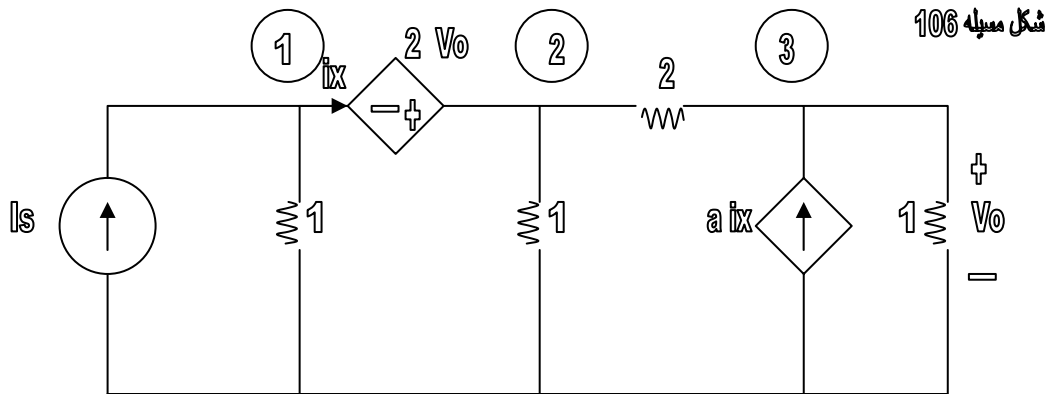
$R_1 R_3$
 $R_1 R_3$
 $R_1 R_3$

$$\rightarrow I = i_1 = \frac{\begin{vmatrix} V_s - (1 + a R_1) & - (R_1 + R_2) \\ a R_1 V & \end{vmatrix}}{\begin{vmatrix} R_1 + R_2 & - (R_1 + R_2) \\ - (R_1 + R_2) & \end{vmatrix}}$$

$$\frac{(R_1 + R_2 + R_3) V_s - (R_1 + R_2 + R_3 + a R_1 R_3) V}{(R_1 + R_2) R_3}$$

$$\rightarrow V = \frac{(R_1 + R_2) R_3}{R_1 + R_2 + R_3 + a R_1 R_3} V_s$$

$$\rightarrow R_{th} = \frac{(R_1 + R_2) R_3}{R_1 + R_2 + R_3 + a R_1 R_3} \quad e_{OC} = \frac{R_1 + R_2 + R_3}{R_1 + R_2 + R_3 + a R_1 R_3} V_s$$



۱۰۶- V_0 را به ازای بدست آورید
اگر $a=1$ شود آیا می توان V_0 را حساب کرد

حل : با استفاده از روش تحلیل گره داریم :

$$i_x = I_s - e_1/1, \quad V_0 = e_3, \quad e_2 - e_1 = 2V_0 = 2e_3 \rightarrow e_1 - e_2 + 2e_3 = 0$$

$$\text{برای گره ۳ kvl} \rightarrow (e_3 - e_2) / 2 + a(I_s - e_1) + e_3/1 = 0 \rightarrow 2ae_1 - e_2 + 3e_3 = 2aI_s$$

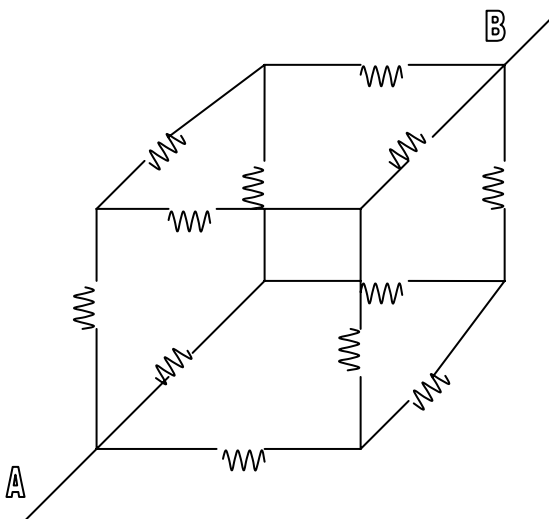
$$\text{برای گره مرکب شامل گره های ۱ و ۲ Kcl} \rightarrow I_s + e_1/1 + e_2/1 + (e_2 - e_3) / 2 = 0$$

$$\rightarrow 2e_1 + 3e_2 - e_3 = 2I_s$$

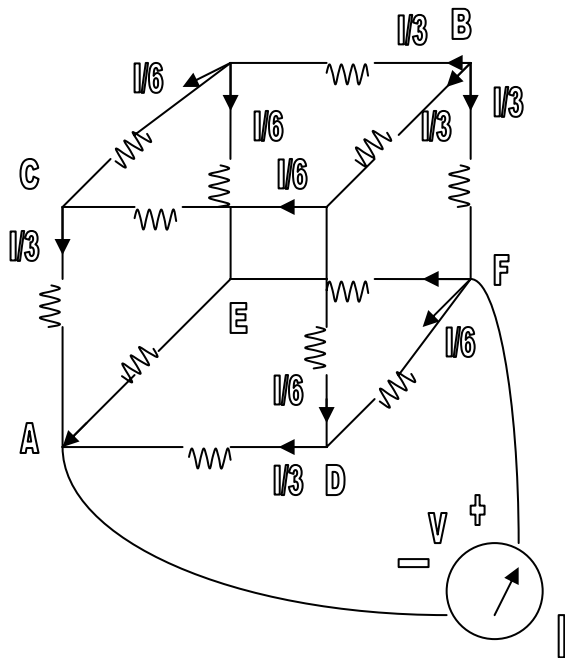
$$\rightarrow V_0 \equiv e_3 \equiv \begin{array}{c} \left| \begin{array}{ccc} 1 & -1 & 0 \\ 2a & -1 & 2aI_s \\ 2 & 3 & 2I_s \end{array} \right| \\ \hline \left| \begin{array}{ccc} 1 & -1 & 2 \\ 2a & -1 & 3 \\ 2 & 3 & -1 \end{array} \right| \end{array}$$

اگر $a=1$ باشد واضح است که V_0 نامعین شده و نمی توان آن را حساب کرد

۱۰۷- مقاومت معادل دو سر A , B را تعیین کنید. (مقاومت هر یال برابر R است)



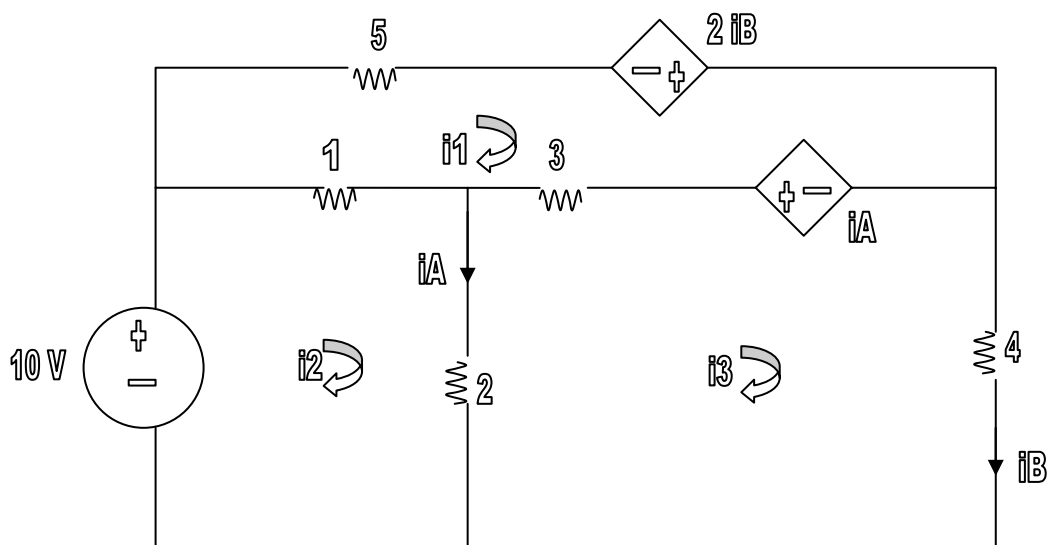
حل : بدین منظور منبع جریان از مایشی I را به دو سر A , B وصل کرده و با توجه به تقارن مدار جریان شاخه ها را تعیین خواهیم کرد



با نوشتن معادله $\sum v_i$ در حلقه ABFEA داریم :

$$-V + I/3 R + I/6 R + I/3 R = 0 \rightarrow V = 5/6 IR \rightarrow R_{eq} = V / I = 5/6 R$$

۱۰۸- مدار شکل مسیله ۱۰۸ را به روش مش تحلیل کنید و i_a , i_b را بدست آورید



حل : با توجه به شکل مسئله داریم :

$$i_A = i_2 - i_3, \quad i_B = i_3$$

$$\text{۱} \rightarrow \text{کvl برای مش ۱} \rightarrow 5 i_1 - 2(i_3) - (i_2 - i_3) + 3(i_1 - i_2) + (i_1 - i_2) = 0$$

$$\text{۲} \rightarrow \text{کvl برای مش ۲} \rightarrow -10 + (i_2 - i_1) + 2(i_2 - i_3) = 0$$

$$\text{۳} \rightarrow \text{کvl برای مش ۳} \rightarrow 2(i_3 - i_2) + 3(i_3 - i_1) + (i_2 - i_3) + 4 i_3 = 0$$

$$\rightarrow \{ 9 i_1 - 2 i_2 - 4 i_3 = 0$$

$$- i_1 + 3 i_2 - 2 i_3 = 10$$

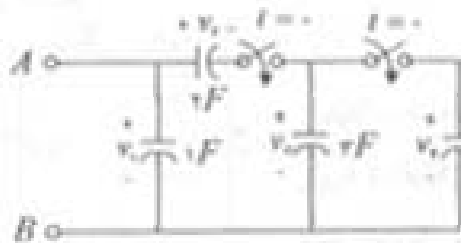
$$-3 i_1 - i_2 + 8 i_3 = 0 \}$$

$$\begin{vmatrix} 9 & -2 & -4 \\ -1 & 3 & -2 \\ -3 & -1 & 8 \end{vmatrix} = 130 \rightarrow i_2 = \frac{1}{130} \begin{vmatrix} 9 & 0 & -4 \\ -1 & 10 & -2 \\ 3 & 0 & 8 \end{vmatrix} = \frac{60}{13} \text{ A}$$

$$i_3 = \frac{1}{130} \begin{vmatrix} 9 & -2 & 0 \\ -1 & 3 & 10 \\ -3 & -1 & 0 \end{vmatrix} = \frac{15}{13} \text{ A}$$

$$\rightarrow i_A = i_2 - i_3 = \frac{60}{13} - \frac{15}{13} = \frac{45}{13} \text{ A}, \quad i_B = i_3 = \frac{15}{13} \text{ A}$$

مسئله ۱



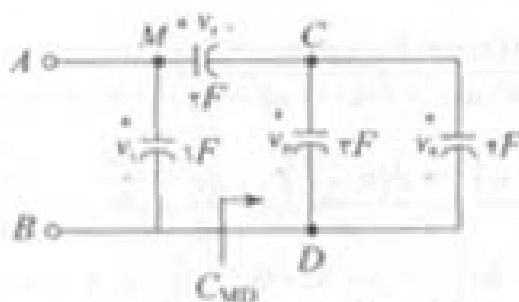
$v_1(t^-) = 3V, v_2(t^-) = 2V, v_3(t^-) = 1V$ و

$v_1(t^+) = 2V$ در لحظه $t = 0$ کلیدها بسته می شوند.

ظرفیت خازن معادل دو سر A و B چیست.

شکل مسئله ۱

حل: بعد از بسته شدن کلیدها مدار به صورت زیر خواهد بود.



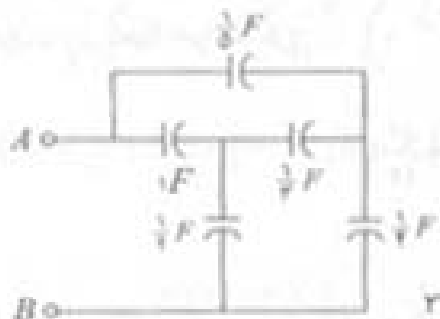
$q = C_1 v_1(t^+) + C_2 v_2(t^+) + C_3 v_3(t^+) + C_{eq} v_{eq}(t^+) = 1 + 2 + 1 + 1 v = 2 \rightarrow q_1 + q_{eq} = 2$

$v_1 = v_{eq} \rightarrow \frac{q_1}{C_1} = \frac{q_{eq}}{C_{eq}} \rightarrow \frac{q_1}{1} = \frac{q_{eq}}{(2+1) \times 1} \rightarrow q_{eq} = \frac{1}{3} q_1 \rightarrow C_{eq} = \frac{1}{3} F$

$\rightarrow \begin{cases} q_1 + q_{eq} = 2 \\ q_{eq} = \frac{1}{3} q_1 \end{cases} \rightarrow q_1 = \frac{1.5}{1.33} \rightarrow v_{eq}(t^+) = v_1 = \frac{q_1}{C_1} = \frac{1.5}{1.33} V$

$C_{eq} = C_1 + C_{eq} = 1 + \frac{1}{3} = \frac{4}{3} F$

مسئله ۲



۱) $C_{eq} = ?$ (خازنهای دارای بار اولیه نمی باشند)

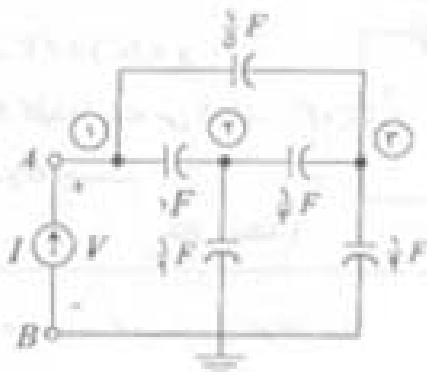
۲) خازنهای فوق را با مقاومت هایی که رسانایی آنها

همان ظرفیت خازنها باشد تعریف می کنیم $R_{eq} = ?$

شکل مسئله ۲

حل: بدین منظور منبع جریان آزمایش I را به دو سر A و B وصل کرده و ولتاژ دو سر آن را بدست

می آوریم.



$$\textcircled{1} \text{ برای KCL} \rightarrow -I + \frac{d(v_1 - v_2)}{dt} + \frac{1}{2} \frac{d(v_1 - v_2)}{dt} = 0$$

$$\textcircled{2} \text{ برای KCL} \rightarrow \frac{d(v_1 - v_2)}{dt} + \frac{1}{2} \frac{d(v_1 - v_2)}{dt} + \frac{1}{1} \frac{dv_2}{dt} = 0$$

$$\textcircled{3} \text{ برای KCL} \rightarrow \frac{1}{2} \frac{d(v_1 - v_2)}{dt} + \frac{1}{2} \frac{d(v_1 - v_2)}{dt} + \frac{1}{2} \frac{dv_2}{dt} = 0$$

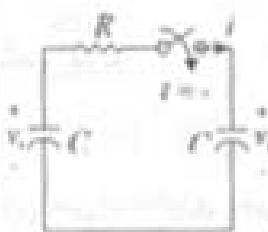
$$\rightarrow \begin{cases} \frac{dv_1}{dt} - \frac{3}{2} \frac{dv_2}{dt} - \frac{dv_2}{dt} = \Delta I \\ \frac{dv_1}{dt} - \frac{1}{2} \frac{dv_2}{dt} + \frac{dv_2}{dt} = 0 \\ \frac{1}{2} \frac{dv_1}{dt} + \frac{1}{2} \frac{dv_2}{dt} - \frac{dv_2}{dt} = 0 \end{cases} \rightarrow \frac{dV}{dt} = \frac{dv_1}{dt} = \begin{bmatrix} \Delta I & 0 & -1 \\ 0 & -1/2 & 1 \\ 1/2 & 0 & -1 \end{bmatrix} = \frac{2\Delta I}{11}$$

$$\rightarrow I = \frac{11}{2\Delta t} \frac{dV}{dt} \rightarrow C_{eq} = \frac{11}{2\Delta t}$$

حال اگر جای خازن‌ها مقاومت‌هایی که رسانایی آنها همان ظرفیت خازن‌ها باشد تعویض کنیم واضح است که معادلات بصورت زیر تغییر خواهند کرد.

$$\begin{cases} 2V_1 - 3V_2 - V_2 = \Delta I \\ 2V_1 - \frac{1}{2}V_2 + V_2 = 0 \\ \frac{1}{2}2V_1 + \frac{1}{2}V_2 - V_2 = 0 \end{cases} \rightarrow V = V_1 = \frac{2\Delta I}{11} \rightarrow R_{eq} = \frac{V}{I} = \frac{2\Delta t}{11}$$

مسئله ۳



شکل مسئله ۳

$$v_C(0^-) = V_1 \text{ و } v_C(0^+) = V_2 \quad (1)$$

الف- $i(t)$ برای $t \geq 0$ و انرژی تلف شده در فاصله $(0, T)$ را حساب کنید.

ب- $v_C = ?$ حد v_C و i برای $t \rightarrow \infty$ را تعیین کنید برای $t \rightarrow \infty$ انرژی

ذخیره شده در خازنها و انرژی تلف شده در مقاومت را نیز حساب کنید

چه رابطه ای میان انرژی ها وجود دارد.

پ- اگر $R \rightarrow 0$ چه اتفاقی رخ می دهد و نتیجه مقادیر بدست آمده در

سنت (ب) چیست.

حل : الف - با توجه به مقادیر اولیه داده شده و با توجه به شکل مسئله داریم :

$$i(0^+) = \frac{v_C(0^-) - v_C(0^+)}{R} = \frac{V_1 - V_2}{R} \quad , \quad \frac{dv_C}{dt} = -\frac{i}{C} \quad , \quad \frac{dv_C}{dt} = \frac{i}{C}$$

$$KVL \rightarrow -v_C + iR + v_C = 0 \rightarrow -v_C - \frac{1}{C} \int (-i) dt + iR + v_C + \frac{1}{C} \int i dt = 0$$

$$\rightarrow \frac{dv_C}{dt} + \frac{v_C}{RC} = 0 \rightarrow i(t) = k e^{-\frac{t}{RC}}$$

$$i(0^+) = \frac{V_1 - V_2}{R} \rightarrow \frac{V_1 - V_2}{R} = k \rightarrow i(t) = \frac{V_1 - V_2}{R} e^{-\frac{t}{RC}} \quad , t \geq 0$$

$$W_R(0, T) = \int_0^T R i^2(t) dt = \int_0^T R \left(\frac{V_1 - V_2}{R} \right)^2 e^{-\frac{2t}{RC}} dt = \frac{C(V_1 - V_2)^2}{4} \left(1 - e^{-\frac{2T}{RC}} \right)$$

ب - با توجه به شکل مسئله داریم :

$$v_C = V_2 + \frac{1}{C} \int_0^t (-i) dt = V_2 - \frac{V_1 - V_2}{RC} \int_0^t e^{-\frac{t}{RC}} dt = \frac{V_1 - V_2}{4} e^{-\frac{t}{RC}} + \frac{V_1 + V_2}{4} \rightarrow \lim_{t \rightarrow \infty} v_C = \frac{V_1 + V_2}{4}$$

$$v_C = V_2 + \frac{1}{C} \int_0^t i dt = V_2 + \frac{V_1 - V_2}{RC} \int_0^t e^{-\frac{t}{RC}} dt = \frac{V_1 - V_2}{4} e^{-\frac{t}{RC}} + \frac{V_1 + V_2}{4} \rightarrow \lim_{t \rightarrow \infty} v_C = \frac{V_1 + V_2}{4}$$

$$W_C(\infty) = \frac{1}{2} C \left(\lim_{t \rightarrow \infty} v_C \right) = \frac{1}{8} C (V_1 + V_2)^2 \quad , \quad W_C(\infty) = \frac{1}{2} C \left(\lim_{t \rightarrow \infty} v_C \right) = \frac{1}{8} C (V_1 + V_2)^2$$

انرژی تلف شده در مقاومت به ازای $t \rightarrow \infty$ برابر است با :

$$W_R(0, \infty) = \lim_{T \rightarrow \infty} \frac{C(V_1 - V_2)^2}{4} \left(1 - e^{-\frac{2T}{RC}} \right) = \frac{1}{4} C (V_1 - V_2)^2$$

انرژی ذخیره شده اولیه در خازن‌ها برابر است با:

$$W_{C_1}(-) + W_{C_2}(-) = \frac{1}{2} C V_1^2 + \frac{1}{2} C V_2^2$$

همچنین داریم:

$$W_{C_1}(\infty) + W_{C_2}(\infty) + W_R(+, \infty) = \frac{1}{2} C (V_1 + V_2)^2 + \frac{1}{2} C (V_1 - V_2)^2 = \frac{1}{2} C V_1^2 + \frac{1}{2} C V_2^2$$

و این یعنی اینکه انرژی ذخیره شده در خازن‌ها در ابتدای کار برابر انرژی نهایی ذخیره شده در خازن‌ها به علاوه انرژی تلف شده در مقاومت می باشد (اصل بقای انرژی)

پس با قرار دادن $R \rightarrow 0$ داریم:

$$i(t) = 0, \quad v_1(t) = v_2(t) = \frac{V_1 + V_2}{2}, \quad W_R(-, \infty) = 0$$

در این حالت انرژی تلف شده به صورت انرژی حرارتی مقاومت R نخواهد بود و این اتلاف انرژی بواسطه جریان ضربه ای بعد از بسته شدن کلید می باشد که در ادامه آن را بدست خواهیم آورد. بدین منظور اشتغال $i(t)$ را در فاصله $t=0$ تا t حساب می کنیم.

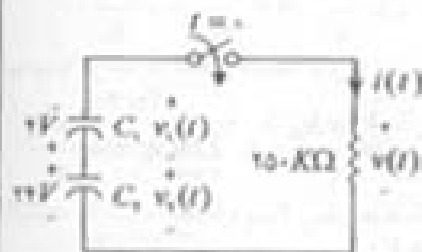
$$\int_0^t i(t') dt' = \int_0^t \frac{V_1 - V_2}{R} e^{-\frac{t'}{RC}} dt' = \frac{1}{R} C (V_1 - V_2) \left(1 - e^{-\frac{t}{RC}} \right)$$

واضح است که اگر $R \rightarrow 0$ شود، آنگاه $\int_0^t i(t') dt' = \frac{1}{R} C (V_1 - V_2)$ شده و بنا بر خاصیت تابع ضربه،

$$i(t) = \frac{1}{R} C (V_1 - V_2) \delta(t)$$

می باشد که یک جریان ضربه با شدت $\frac{1}{R} C (V_1 - V_2)$ در لحظه $t=0$ است.

مسئله ۲



شکل مسئله ۲

$$C_1 = 10 \mu F \text{ و } C_2 = 5 \mu F, \quad v_1(0^-) = 2V, \quad v_2(0^-) = -2V$$

الف- برای $t \geq 0^-$ ، $v_1(t)$ ، $v_2(t)$ و $i(t)$ را بیابید.

ب- انرژی ذخیره شده اولیه در خازن‌های C_1 و C_2 را تعیین کنید.

پ- انرژی تلف شده در مقاومت $10 \text{ k}\Omega$ را تعیین کنید. آیا همه

انرژی اولیه خازن‌ها به مقاومت تحویل داده میشود توضیح دهید.

حل: الف - با توجه به شکل مسئله $8 \mu A$ $i(0^-) = \frac{v_1(0^-) + v_2(0^-)}{10 \text{ k}\Omega} = \frac{2V}{10 \text{ k}\Omega} = 8 \mu A$ بوده و با نوشتن KVL

در تنها حلقه مدار داریم:

$$-v_2 - v_1 + v = 0 \rightarrow -11 - \frac{1}{5 \times 10^{-3}} \int_0^t i(t) dt + 1 - \frac{1}{5 \times 10^{-3}} \int_0^t i(t) dt + 10 \times 10^{-3} i(t) = 0$$

$$\rightarrow \frac{di(t)}{dt} + i(t) = 0 \rightarrow i(t) = K e^{-t}$$

$$i(0) = 1 \text{ A} \rightarrow K = 1 \text{ A} \rightarrow i(t) = 1 \text{ A} \times e^{-t}$$

$$v(t) = 10 \times 10^{-3} i(t) = 1 e^{-t}$$

$$v_1(t) = v + \frac{1}{C} \int_0^t -i(t') dt' = 1 - \frac{1}{5 \times 10^{-3}} \int_0^t 1 \times e^{-t'} dt' = 1 + 10 e^{-t}$$

$$v_2(t) = v(t) - v_1(t) = 1 e^{-t} - (1 + 10 e^{-t}) = -1 - 9 e^{-t}$$

ب- انرژی ذخیره شده اولیه در خازن‌ها بصورت زیر بدست می‌آید.

$$W_1(-) = \frac{1}{2} C_1 v_1^2(-) = \frac{1}{2} \times 5 \times 10^{-3} \times (1)^2 = 2.5 \times 10^{-3} \text{ W}$$

$$W_2(-) = \frac{1}{2} C_2 v_2^2(-) = \frac{1}{2} \times 2 \times 10^{-3} \times (1)^2 = 1 \times 10^{-3} \text{ W}$$

پ- انرژی کل ذخیره شده در مقاومت بصورت زیر بدست می‌آید.

$$W(v, t) = \int_0^t R i^2(t) dt = 10 \times 10^{-3} \int_0^t (1 \times e^{-t'})^2 dt' = 10 \times 10^{-3} (1 - e^{-2t})$$

$$W(v, \infty) = \lim_{t \rightarrow \infty} 10 \times 10^{-3} (1 - e^{-2t}) = 10 \times 10^{-3} \text{ W}$$

پس این همه انرژی ذخیره شده اولیه خازن‌ها به مقاومت تحویل داده نمی‌شود.

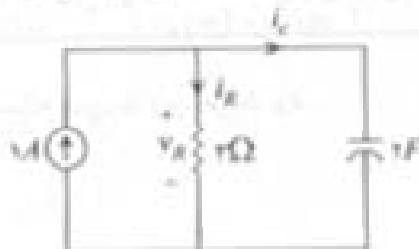
مسئله ۵



الف) ولتاژ اولیه خازن‌ها صفر است. ولتاژ مقاومت ۳ اهمی را برای تمام $t > 0$ حساب کنید.

شکل مسئله ۵

حل: در فاصله $0 < t < \infty$ کلید باز بوده، بنابراین $C_{eq} = \frac{1 \times 1}{1+1} + \frac{1 \times 1}{1+1} = 1 \text{ F}$ و مدار بصورت زیر خواهد بود.



می‌دانیم که خازن ابتدا اتصال کوتاه بوده و در نهایت مدار باز خواهد شد. بنابراین داریم:

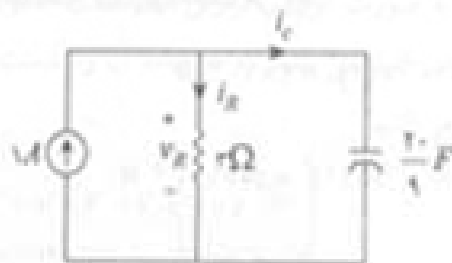
$$v_R(0) = 0, \quad v_R(\infty) = \tau V, \quad T = RC = \tau$$

$$\rightarrow v_R(t) = (v_R(0) - v_R(\infty))e^{-\frac{t}{T}} + v_R(\infty) = (0 - \tau)V e^{-\frac{t}{\tau}} + \tau = \tau(1 - e^{-\frac{t}{\tau}})$$

و یا با فرض $v_R(t) = a + be^{-\frac{t}{T}}$ و با اعمال شرایط فوق داریم:

$$\begin{cases} v_R(0) = 0 \rightarrow a + b = 0 \\ v_R(\infty) = \tau \rightarrow a + 0 = \tau \end{cases} \rightarrow a = \tau, b = -\tau \rightarrow v_R(t) = \tau(1 - e^{-\frac{t}{\tau}})$$

و برای $t > \tau$ ، کلید بسته بوده بنابراین $C_{eq} = \frac{(1+\tau) \times (\tau+1)}{(1+\tau) + (\tau+1)} = \frac{\tau}{2}$ و مدار بصورت زیر خواهد بود.



$$v_R(t) = \tau(1 - e^{-\frac{t}{T}}) \Big|_{t=0} = 0/V, \quad v_R(\infty) = \tau V, \quad T = RC = \frac{\tau}{2}$$

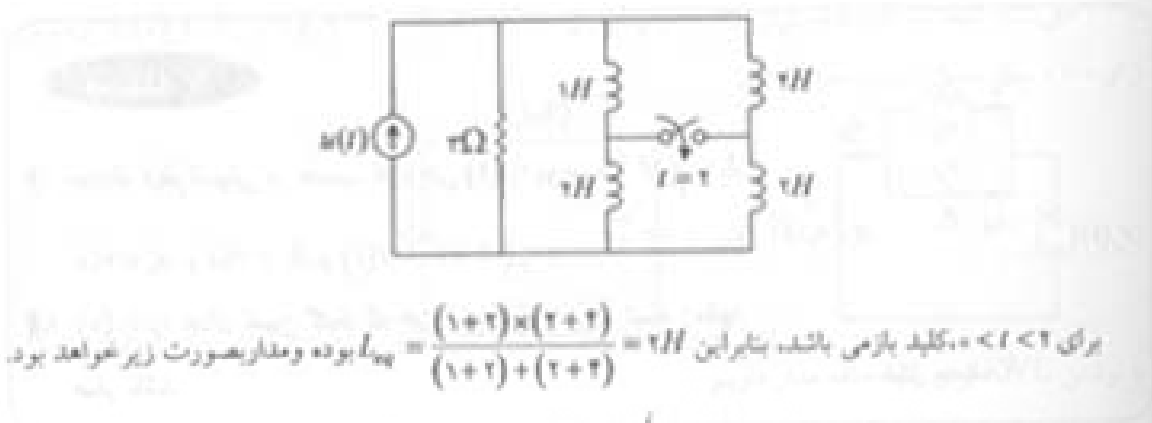
$$\rightarrow v_R(t) = (v_R(t) - v_R(\infty))e^{-\frac{(t-\tau)}{T}} + v_R(\infty) = (0/V - \tau)V e^{-\frac{(t-\tau)}{\tau/2}} + \tau = \tau - 2/\tau e^{-2(t-\tau)/\tau}$$

$$\rightarrow v_R(t) = \begin{cases} \tau(1 - e^{-\frac{t}{\tau}}), & 0 \leq t < \tau \\ \tau - 2/\tau e^{-2(t-\tau)/\tau}, & t \geq \tau \end{cases}$$

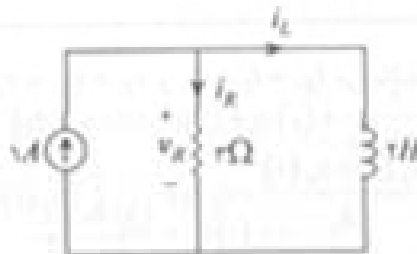
مسئله ۵

در شکل مسئله ۵ همه خازن‌ها را با سلف‌های با اندوکتانس مساوی ظرفیت خازن‌ها تعویض کرده و فرض کنید جریان اولیه همه سلف‌ها صفر باشد. مسئله را بار دیگر حل کنید.

حل: در این حالت شکل مسئله بصورت زیر خواهد بود.



برای $0 < t < 1$ کلید باز می باشد، بنابراین $L_{eq} = \frac{(1+2) \times (2+2)}{(1+2) + (2+2)} = 1H$ بوده و مدار بصورت زیر خواهد بود.

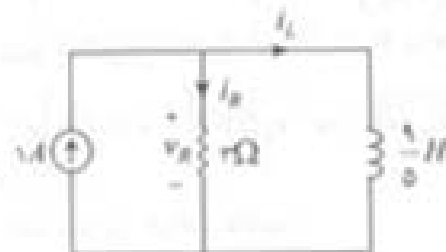


من دانستم که سلف در ابتدا مدار باز بوده و در نهایت اتصال کوتاه خواهد شد. بنابراین داریم:

$$v_L(0) = 2V, \quad v_L(\infty) = 0, \quad T = \frac{L}{R} = \frac{1}{2}$$

$$\rightarrow v_L(t) = (v_L(0) - v_L(\infty))e^{-\frac{t}{T}} + v_L(\infty) = (2 - 0)e^{-\frac{t}{1/2}} + 0 = 2e^{-2t}$$

برای $t > 1$ کلید بسته شده بنابراین $L_{eq} = \frac{1 \times 2}{1+2} + \frac{2 \times 2}{2+2} = \frac{7}{5}$ بوده و مدار بصورت زیر خواهد شد.

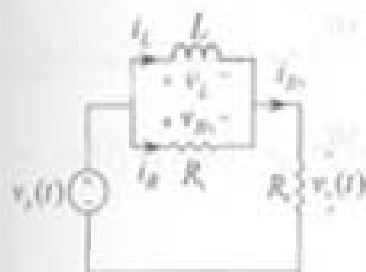


$$v_L(t) = 2e^{-2t} \Big|_{t=1} = 2e^{-2} = 0.15, \quad v_L(\infty) = 0V, \quad T = \frac{L}{R} = \frac{7}{5}$$

$$\rightarrow v_L(t) = (v_L(1) - v_L(\infty))e^{-\frac{t-1}{T}} + v_L(\infty) = 0.15e^{-\frac{5}{7}(t-1)}$$

$$\rightarrow v_L(t) = \begin{cases} 2e^{-2t}, & 0 \leq t < 1 \\ 0.15e^{-\frac{5}{7}(t-1)}, & t \geq 1 \end{cases}$$

مسئله ۷



شکل مسئله ۷

معادله دیفرانسیلی بر حسب خروجی $v_2(t)$ بنویسید ($L = \frac{1}{4} H$)

$$v_2(t) = e^{-2t} u(t) \text{ و } R_1 = 2\Omega \text{ و } R_2 = 6\Omega$$

$i_L(0)$ را چنان تعیین کنید که خروجی $v_2(t)$ برای تمام زمانها

صفر باشد

حل: با توجه به شکل $v_2 = v_{R_2} = v_s - v_{R_1}$ و $i_{R_2} = i_L + i_{R_1}$ می باشد بنابراین داریم:

$$i_{R_2} - i_L - i_{R_1} = 0 \rightarrow \frac{v_2(t)}{R_2} - \frac{v_s(t) - v_2(t)}{R_1} - i_L(0) - \frac{1}{L} \int_0^t (v_s(t) - v_2(t)) dt = 0$$

$$\rightarrow \frac{dv_2(t)}{dt} - \frac{d(v_s(t) - v_2(t))}{2R_1 dt} - \frac{1}{\tau} (v_s(t) - v_2(t)) = 0$$

$$\rightarrow \frac{dv_2(t)}{dt} + 2v_2(t) = \frac{1}{2} \frac{dv_s(t)}{dt} + 2v_2(t) = \frac{1}{2} \left(-\frac{1}{\tau} \right) e^{-1/\tau} + 2e^{-1/\tau} \rightarrow \frac{dv_2(t)}{dt} + 2v_2(t) = 0, t \geq 0$$

با توجه به مدار واضح است که مقدار اولیه $v_2(0)$ به مقدار اولیه $i_L(0)$ و $v_s(0)$ بستگی دارد که بنا بر قاعده تقسیم ولتاژ و جریان و قاعده جمع اثر آن را بدست می آوریم.

$$v_2(0) = \frac{R_2}{R_1 + R_2} v_s(0) + R_2 \left(\frac{R_1}{R_1 + R_2} \right) i_L(0) = \frac{2}{7} v_s(0) + 6i_L(0) = \frac{2}{7} + 6i_L(0)$$

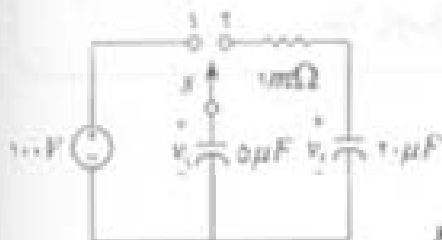
جواب آخرین معادله دیفرانسیل بدست آمده برابر است با:

$$v_2(t) = K e^{-2t}, v_2(0) = \frac{2}{7} + 6i_L(0) \rightarrow v_2(t) = \left[\frac{2}{7} + 6i_L(0) \right] e^{-2t}$$

می خواهیم که همواره $v_2(t) = 0$ باشد بنابراین خواهیم داشت:

$$\frac{2}{7} + 6i_L(0) = 0 \rightarrow i_L(0) = -\frac{1}{3} A$$

مسئله ۸



شکل مسئله ۸

کلید S برای $t < 0$ در وضعیت ۱ بوده و در $t = 0$ به

وضعیت ۲ می رود. v_1 و v_2 را برای $t > 0$ حساب

کنید

حل: از آنجا که کلید را به ازای $t < 0$ در وضعیت ۱ است لذا $v_1(0^-) = 100V$ و $v_2(0^-) = 0V$ بوده و به ازای $t > 0$ مدار بصورت زیر خواهد شد.



با نوشتن KVL برای تنها حلقه مدار داریم:

$$-v_1 + v_R + v_2 = 0$$

$$\rightarrow -\left(v_1(0^-) + \frac{1}{5 \times 10^{-6}} \int_0^t -i(t') dt'\right) + 1 \times 10^3 i(t) + v_2(0^-) + \frac{1}{10 \times 10^{-6}} \int_0^t i(t') dt' = 0$$

$$\rightarrow \frac{1}{5} i(t) + \frac{d v_1(t)}{d t} + \frac{1}{10} i(t) = 0 \rightarrow \frac{d v_1(t)}{d t} + \frac{3}{10} i(t) = 0$$

$$\rightarrow i(t) = K e^{-t/\tau}, \quad i(0^-) = \frac{v_1(0^-) - v_2(0^-)}{1 \times 10^3} = 100 \mu A \rightarrow K = 10^{-4} \rightarrow i(t) = 10^{-4} e^{-t/\tau}$$

$$\begin{aligned} \rightarrow v_1(t) &= v_1(0^-) + \frac{1}{C_1} \int_0^t -i(t') dt' = 100 + \frac{1}{5 \times 10^{-6}} \int_0^t -10^{-4} e^{-t'/\tau} dt' \\ &= 100 + 20(e^{-t/\tau} - 1) = 20 + 80e^{-t/\tau} \end{aligned}$$

$$v_2(t) = v_2(0^-) + \frac{1}{C_2} \int_0^t i(t') dt' = 0 + \frac{1}{10 \times 10^{-6}} \int_0^t 10^{-4} e^{-t'/\tau} dt' = 2(1 - e^{-t/\tau})$$

روش دوم: در این روش ولتاژ نهایی دو سر خازن‌ها را بدست خواهیم آورد. به ازای $t \rightarrow \infty$ ، $v_1 = v_2 = 0$ خواهد شد (چون باید $i = 0$ شود). بنابراین داریم:

$$\frac{q_1}{C_1} = \frac{q_2}{C_2} \rightarrow \frac{q_1}{5} = \frac{q_2}{10} \rightarrow q_1 = 2q_2$$

از طرفی باتر اصلی بقای بار داریم:

$$q_1 + q_2 = C_1 v_1(0^-) = 500 \mu C \rightarrow q_1 + 2q_2 = 500 \mu C \rightarrow q_2 = 100 \mu C$$

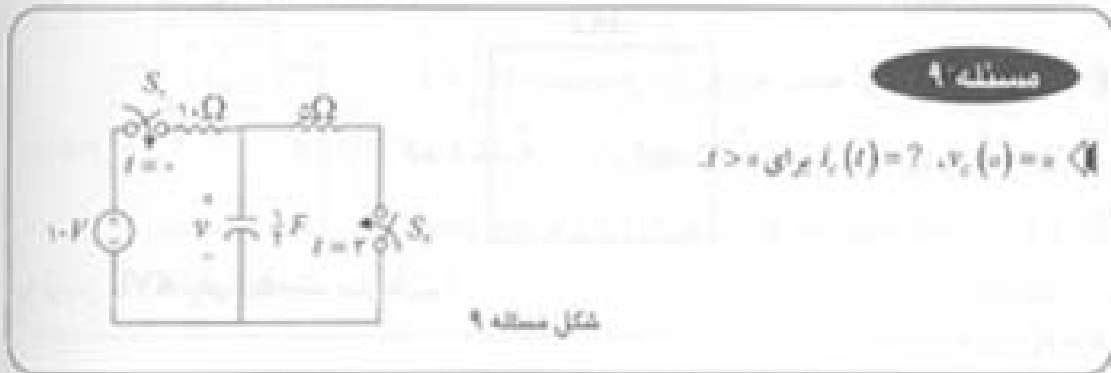
$$\rightarrow v_1(\infty) = v_2(\infty) = \frac{q_2}{C_2} = \frac{100 \mu C}{10 \mu F} = 10V$$

و ثابت زمانی مدار برابر است با:

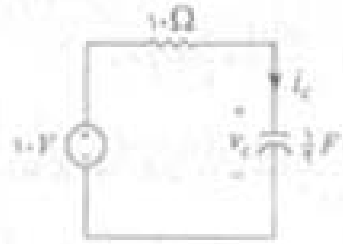
$$T = RC = 1 \times 10^3 \times \frac{5 + 10}{5 + 10} \times 10^{-6} = 2$$

$$\rightarrow v_1(t) = (v_1(0^-) - v_1(\infty)) e^{-t/T} + v_1(\infty) = (100 - 20) e^{-t/2} + 20 = 80 e^{-t/2} + 20$$

$$\rightarrow v_c(t) = (v_c(0) - v_c(\infty))e^{-\frac{t}{T}} + v_c(\infty) = (0 - 1)e^{-\frac{t}{2}} + 1 = 1 - e^{-0.5t}$$



حل: برای $t < 2$ مدار بصورت زیر خواهد بود.

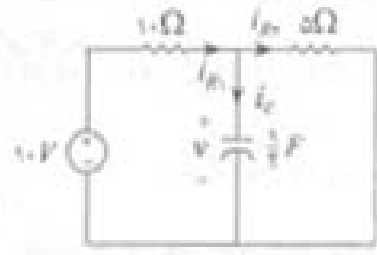


می دانیم که خازن ابتدا بصورت اتصال کوتاه و در نهایت بصورت مدار باز عمل می کند. بنابراین داریم:

$$i_c(0) = \frac{1}{1} = 1A, \quad i_c(\infty) = 0, \quad T = RC = 1 \cdot \left(\frac{1}{2}\right) = 0.5$$

$$\rightarrow i_c(t) = (i_c(0) - i_c(\infty))e^{-\frac{t}{T}} + i_c(\infty) = e^{-\frac{t}{0.5}} = e^{-2t}$$

و برای $t > 2$ مدار بصورت زیر خواهد شد.



$$i_c(t^+) = i_c(t^-) + i_R(t^+) = i_c(t^-) + \frac{v_c(t^+) - v_c(t^-)}{2} = i_c(t^-) + \frac{1 - 1 \cdot i_c(t^-)}{2}$$

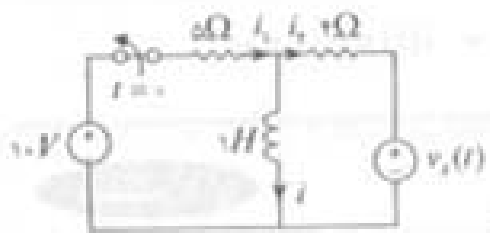
$$= e^{-4t} + \frac{1 - 1 \cdot (e^{-4t})}{2} = 0.5(1 + e^{-4t})$$

$$i_c(\infty) = 0, \quad T = RC = \frac{1 \cdot 2}{1 + 2} \left(\frac{1}{2}\right) = \frac{2}{3}$$

$$\rightarrow i_c(t) = (i_c(\tau) - i_c(\infty))e^{-\frac{t-\tau}{T}} + i_c(\infty) = (-0.1/5)e^{-\frac{t-2}{5}} + 0 = -0.02e^{-0.2(t-2)}$$

$$\rightarrow i_c(t) = \begin{cases} e^{-0.2t}, & 0 \leq t < 2 \\ -0.02e^{-0.2(t-2)}, & t \geq 2 \end{cases}$$

مسئله ۱۰

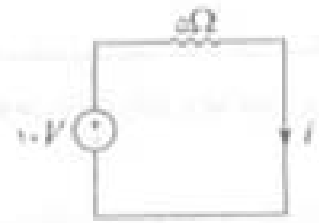


الف - $i(t) = ?$, $v_r(t) = 1e^{-t}u(t)$ برای $t > 0$.

ب - $i(t) = ?$, $v_r(t) = 1e^{-t}u(t)$ برای $t > 0$.

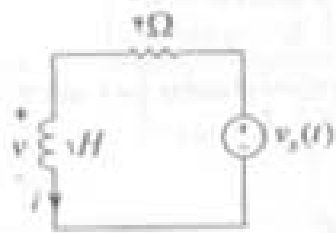
شکل مسئله ۱۰

حل: الف - قبل از باز شدن کلید $v_r(t) = 0$ بوده و سلف اتصال کوتاه است. بنابراین مدار بصورت زیر خواهد بود.



$$\rightarrow i(0) = \frac{1}{5} = 0.2A$$

و برای $t > 0$ کلید باز بوده و مدار بصورت زیر می باشد.



$$-v + v_R + v_L = 0 \rightarrow -\frac{di}{dt} - 1i + v_r = 0 \rightarrow \frac{di}{dt} + 1i = 1 \cdot e^{-t}, t > 0$$

که در ادامه با محاسبه پاسخ عمومی و خصوصی معادله فوق، آن را حل خواهیم کرد.

$$s + 1 = 0 \rightarrow s_1 = -1 \rightarrow i_h(t) = k_1 e^{-t} \quad (\text{پاسخ عمومی})$$

$$i_p(t) = k_2 e^{-t} \rightarrow -1k_2 e^{-t} + 1k_2 e^{-t} = 1 \cdot e^{-t} \rightarrow 1k_2 = 1 \cdot 0 \rightarrow k_2 = 0$$

$$\rightarrow i(t) = i_h(t) + i_p(t) = k_1 e^{-t} + 0 e^{-t}$$

در نهایت با اعمال مقدار اولیه جریان، k_1 را نیز بدست می آوریم.


$$i(0) = 2 \rightarrow k_1 + 0 = 2 \rightarrow k_1 = -2 \rightarrow i(t) = 0e^{-t} - 2e^{-t}$$

ب - در این حالت واضح است که $i(t)$ از حل کامل معادله $i(0) = 2$ ، $i(0) = 2$ بدست می آید پاسخ عمومی معادله $i_0(t) = k_2 e^{-t}$ می باشد. یا توجه به معادله دیفرانسیل ملاحظه می شود که $1 \cdot e^{-t}$ از پاسخ عمومی بدست می آید بنابراین پاسخ خصوصی را بصورت زیر در نظر می گیریم:

$$i_p(t) = k_2 t e^{-t} \rightarrow (k_2 e^{-t} - t k_2 e^{-t}) + t k_2 e^{-t} = 1 \cdot e^{-t} \rightarrow k_2 e^{-t} = 1 \cdot e^{-t} \rightarrow k_2 = 1$$

$$\rightarrow i(t) = k_2 e^{-t} + 1 \cdot t e^{-t}, i(0) = 2 \rightarrow k_2 = 2 \rightarrow i(t) = (1 + 2t)e^{-t}$$

مسئله ۱۱



$$t > 0 \text{ برای } v(t) = ? , i_C(t) = (1 \cdot \sin t)u(t) \quad \langle \text{A} \rangle$$

شکل مسئله ۱۱

حل: یا فرض اینکه ولتاژ اولیه خازن برابر صفر باشد خواهیم داشت:

$$i_C + i_R = i_s \rightarrow \frac{1}{T} \frac{dv}{dt} + \frac{v}{T} = i_s \rightarrow \frac{dv}{dt} + \frac{1}{T} v = T \cdot \sin t$$

$$\rightarrow v_h(t) = k e^{-\frac{t}{T}}, v_p(t) = A \sin t + B \cos t$$

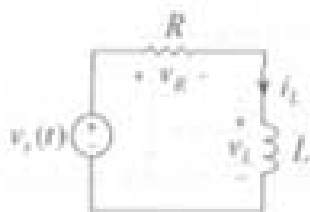
$$\rightarrow (T A \cos t - T B \sin t) + \left(\frac{1}{T} A \sin t + \frac{1}{T} B \cos t \right) = T \cdot \sin t$$

$$\begin{cases} \frac{1}{T} A - T B = T \\ T A + \frac{1}{T} B = 0 \end{cases} \rightarrow A = \frac{T \cdot T}{1+T^2}, B = -\frac{1 \cdot T}{1+T^2}$$

$$v(t) = v_h(t) + v_p(t) = K e^{-\frac{t}{T}} + \frac{T \cdot T}{1+T^2} \sin t - \frac{1 \cdot T}{1+T^2} \cos t$$

$$v(0) = 0 \rightarrow K - \frac{1 \cdot T}{1+T^2} = 0 \rightarrow K = \frac{1 \cdot T}{1+T^2} \rightarrow v(t) = \frac{1 \cdot T}{1+T^2} e^{-\frac{t}{T}} + \frac{T \cdot T}{1+T^2} \sin t - \frac{1 \cdot T}{1+T^2} \cos t$$

مسئله ۱۲



شکل مسئله ۱۲

φ را چنان تعیین کنید که هیچگونه پاسخ گذرای

در جریان i_L حاصل نشود.

$$v_s(t) = v_m \cos(\omega t + \varphi)$$

حل: ابتدا i_L را با دست می‌آوریم.

$$v_L + v_R = v_s \rightarrow L \frac{di_L}{dt} + Ri_L = v_m \cos(\omega t + \varphi) = v_m \cos \varphi \cos \omega t - v_m \sin \varphi \sin \omega t$$

$$\rightarrow i_L(t) = \underbrace{Ke^{-\frac{R}{L}t}}_{\text{پاسخ عمومی}} + \underbrace{A \cos \omega t + B \sin \omega t}_{\text{پاسخ خصوصی}}$$

با فرض اینکه جریان اولیه سلف برابر صفر باشد داریم:

$$i_L(0) = 0 \rightarrow K + A = 0 \rightarrow K = -A$$

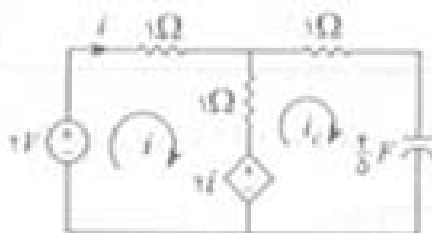
و شرط اینکه پاسخ گذرا نداشته باشیم این است که $K = 0$ و یا $A = 0$ باشد. با جایگذاری پاسخ خصوصی در معادله دیفرانسیل داریم:

$$L(-A\omega \sin \omega t + B\omega \cos \omega t) + R(A \cos \omega t + B \sin \omega t) = v_m \cos \varphi \cos \omega t - v_m \sin \varphi \sin \omega t$$

$$\rightarrow \begin{cases} R_A + L\omega B = v_m \cos \varphi \\ -L\omega A + RB = -v_m \sin \varphi \end{cases} \rightarrow A = \frac{\begin{vmatrix} v_m \cos \varphi & L\omega \\ -v_m \sin \varphi & R \end{vmatrix}}{\begin{vmatrix} R & L\omega \\ -L\omega & R \end{vmatrix}} = \frac{(R \cos \varphi + L\omega \sin \varphi) v_m}{R^2 + L^2 \omega^2}$$

$$A = 0 \rightarrow R \cos \varphi + L\omega \sin \varphi = 0 \rightarrow \tan \varphi = -\frac{R}{L\omega} \rightarrow \varphi = \tan^{-1} -\frac{R}{L\omega}$$

مسئله ۱۳



φ را چنان تعیین کنید که هیچگونه پاسخ گذرای

شکل مسئله ۱۳

حلی: ذکر این نکته ضروری است که منبع ولتاژ نبایسته در $t = 0$ وارد مدار می شود.

① برای مش KVL $\rightarrow -2 + i + (i - i_1) + 2i = 0 \rightarrow i_1 = 2i - 2$

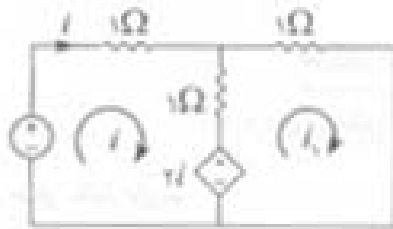
② برای مش KVL $\rightarrow -2i + (i_1 - i) + i_1 + i_1(0) + \frac{d}{dt} \int i_1 dt = 0$

$\rightarrow -2i + (2i - 2 - i) + i + \frac{d}{dt} \int (2i - 2) = 0 \rightarrow i + \int (i - \frac{1}{2}) = 0 \rightarrow \frac{di}{dt} + i = \frac{1}{2}$

$\rightarrow i(t) = K_1 e^{-t} + K_2$

پاسخ عمومی پاسخ خاص

با جایگذاری پاسخ خصوصی در معادله دیفرانسیل $K_1 = \frac{1}{2}$ خواهد شد. در ادامه $i(0)$ را بدست خواهیم آورد. $i(0) = 0$ می باشد لذا در $t = 0$ خازن اتصال کوتاه بوده و مدار بصورت زیر خواهد بود.



① برای مش KVL $\rightarrow -2 + i + (i - i_1) + 2i = 0 \rightarrow 2i - i_1 = 2$

$\rightarrow i = \frac{2}{1} i_1$

② برای مش KVL $\rightarrow -2i + (i_1 - i) + i_1 = 0 \rightarrow -2i + 2i_1 = 0$

$i(0) = \frac{2}{1} \rightarrow K_1 + \frac{1}{2} = \frac{2}{1} \rightarrow K_1 = \frac{3}{2} \rightarrow i(t) = \frac{3}{2} e^{-t} + \frac{1}{2}, t \geq 0$

مسئله ۱۳



شکل مسئله ۱۳

① $i(t)$ را برای $t \geq 0$ محاسبه و رسم کنید.

حلی: برای $0 < t < 1$ مدار بصورت زیر می باشد.

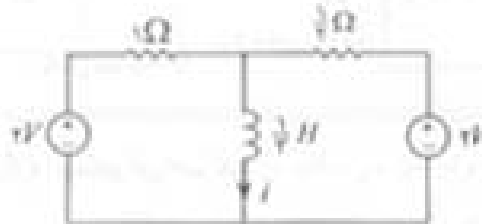


از آنجا که سلف در $t=0$ بصورت مدار باز و در $t=\infty$ بصورت اتصال کوتاه عمل می کند لذا $i(0)=0$ و

$$i(\infty) = \frac{1V}{1\Omega} = 1A \quad \text{همچنین ثابت زمانی سیستم } T = \frac{L}{R} = \frac{1}{1+1} = \frac{1}{2} \text{ می باشد بنابراین داریم}$$

$$i(t) = (i(0) - i(\infty))e^{-\frac{t}{T}} + i(\infty) = (0 - 1)e^{-2t} + 1 = 1 - 1e^{-2t}$$

برای $t \geq 1$ مدار بصورت زیر می باشد.



ابتدا مقادیر ابتدایی و نهایی $i(t)$ را بدست خواهیم آورد.

$$i(0) = 1 - 1e^{-2 \times 1} = 1/7e^{-2} = 1/7e^{-2} A \quad , \quad i(\infty) = \frac{1V}{1\Omega} + \frac{1V}{1\Omega} = 2A$$

همانند قسمت قبل $T = 1/2$ می باشد بنابراین داریم.

$$i(t) = (i(0) - i(\infty))e^{-\frac{t-1}{T}} + i(\infty) = (1/7e^{-2} - 2)e^{-2(t-1)} + 2 = 2 - 1/7e^{-2(t-1)}$$

$$\rightarrow i(t) = \begin{cases} 1 - 1e^{-2t} & , \quad 0 \leq t < 1 \\ 2 - 1/7e^{-2(t-1)} & , \quad t \geq 1 \end{cases}$$

مسئله ۱۵

$i(t) = ?$, $v_c(-) = 2V$, $C = 1mF$ برای $t > 0$.

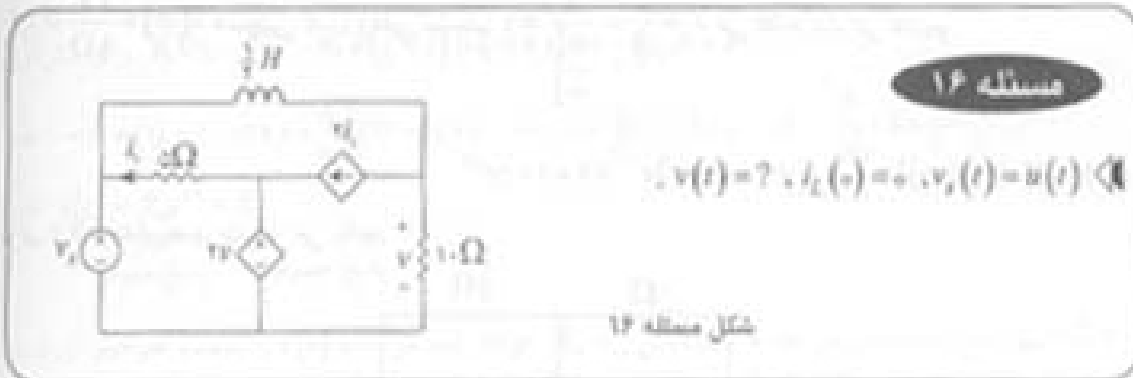
شکل مسئله ۱۵

حل : با نوشتن KCL برای گره A داریم.

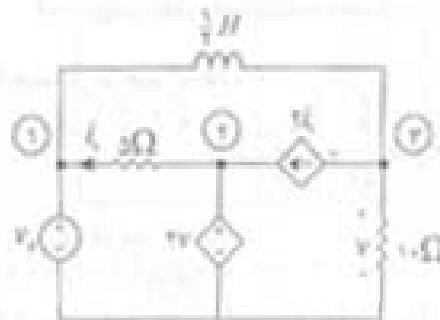
$$5V + \frac{v}{2+2} + \frac{v}{2+2} + 2 \times 10^{-3} \frac{dv}{dt} = 0 \quad \rightarrow \quad \frac{dv}{dt} + 1251v = 0 \quad \rightarrow \quad v(t) = Ke^{-1251t}$$

$$v(-) = -v_c(-) = -2 \rightarrow K = -2 \rightarrow v(t) = -2e^{-1251t}$$

$$t = \frac{\pi}{\omega} \rightarrow i(t) = -\frac{\pi}{\omega} e^{-j\omega t}, t > 0$$



حل: بارین منظور از تحلیل گره استفاده خواهیم کرد.



$$v_s = 1V, v_1 = 1V, v_2 = 1V, i_1 = \frac{1V-1}{0}$$

(۲) KCL برای گره ۲ $\rightarrow i_1(t) + 1 \int_0^t (v-1) dt + 1 \left(\frac{1V-1}{0} \right) + \frac{1}{1} = 0$

$$\rightarrow 1(v-1) + \frac{1}{0} \frac{dv}{dt} + \frac{1}{1} \frac{dv}{dt} = 0 \rightarrow \frac{dv}{dt} + \frac{1}{1} \frac{dv}{dt} = \frac{1}{1} \rightarrow v(t) = K_1 e^{-\frac{1}{1}t} + K_2$$

پاسخ خصوصی پاسخ عمومی

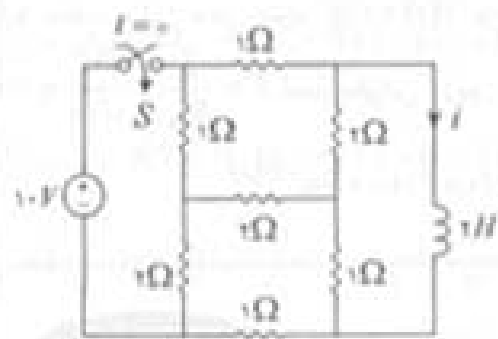
با جایگذاری پاسخ خصوصی در معادله دیفرانسیل $K_1 = 1$ بدست می آید و برای محاسبه K_2 باید $v(0)$ را بدست آوریم. می دانیم که سلف در $t = 0$ بصورت مدار باز عمل می کند. بنابراین KCL نوشته شده برای گره

(۳) بصورت زیر تغییر می کند.

$$1 \left(\frac{1V(0)-1}{0} \right) + \frac{v(0)}{1} = 0 \rightarrow v(0) = \frac{1}{1} \rightarrow K_1 + 1 = \frac{1}{1} \rightarrow K_1 = -\frac{0}{1}$$

$$\rightarrow v(t) = 1 - \frac{0}{1} e^{-\frac{1}{1}t}$$

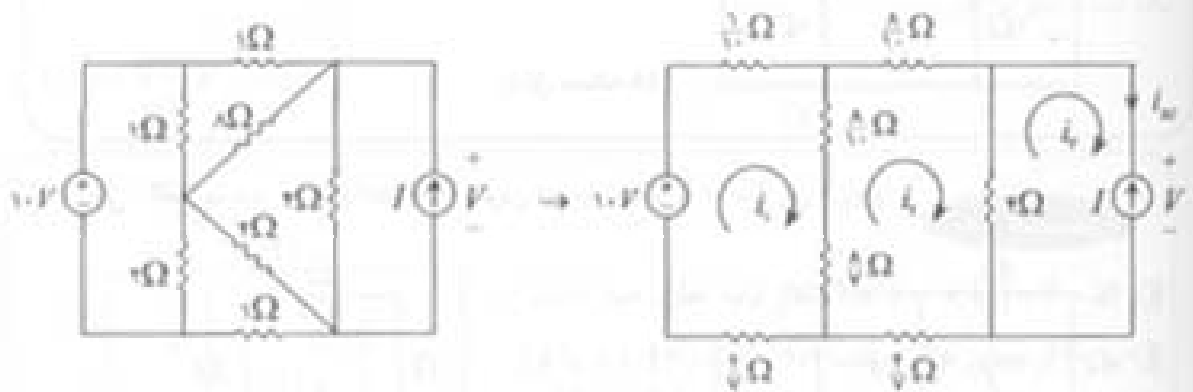
مسئله ۱۷



با در نظر گرفتن مقادیر i در لحظه های $t=0$ و $t=0^+$ جریان $i(t)$ را برای تمام $t > 0$ تعیین کنید. $(i(0^-) = 0)$

شکل مسئله ۱۷

حلی: بدین منظور معادل تونن دو سر سلف را بدست می آوریم و برای این کار با استفاده از تبدیل ستاره به مثلث و برعکس مدار را ساده می کنیم.



① برای مش i KVL $\rightarrow -10 + \frac{1}{1}i + \frac{1}{1}(i - i_1) + \frac{1}{3}(i - i_1) + \frac{1}{3}i = 0$

② برای مش i_1 KVL $\rightarrow \frac{1}{3}(i - i_1) + \frac{1}{1}(i_1 - i) + \frac{1}{1}i_1 + 1 + \frac{1}{3}i_1 = 0$

$$\rightarrow \begin{cases} 133i - 133i_1 = 700 \\ 133i_1 - 133i = 700 \end{cases} \rightarrow i = \begin{vmatrix} 133 & 700 \\ 133 & -700 \end{vmatrix} = -1/10V + 2/9 \dots i_1 = -1$$

$V = 1(i - i_1) = 1(-1/10V + 2/9 + 1) \rightarrow I = 1/10V - 2/9$

$\rightarrow i_{sc} = 1/10A \dots R_{th} = \frac{1}{1/10} = 10\Omega$

می‌دانیم سلف در ابتدا ($t=0$) به صورت مدار باز بوده و در $t=0$ اتصال کوتاه خواهد بود. از آنجا که جریان اولیه سلف برابر صفر است لذا $i(0)=0$ بوده و $i(\infty)=I_{بر} = 2/9A$ همچنین ثابت زمانی مدار برابر

$$T = \frac{L}{R_{بر}} = \frac{2}{1/18} = 36$$

است بنابراین داریم:

$$i(t) = \left(i(0) - i(\infty) \right) e^{-\frac{t}{T}} + i(\infty) = (0 - 2/9) e^{-\frac{t}{36}} + 2/9 = 2/9 - 2/9 e^{-t/36}$$

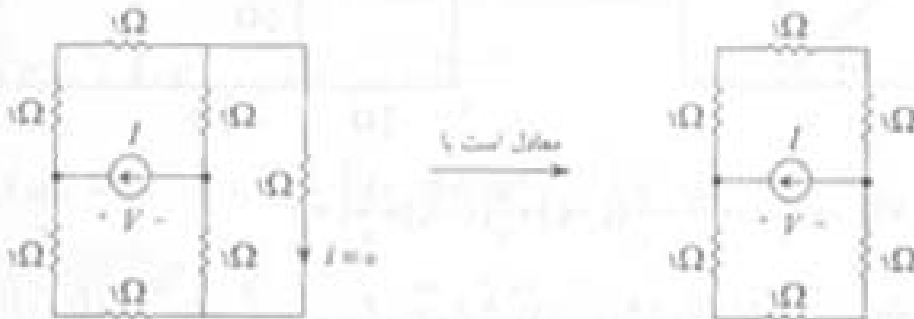
مسئله ۱۸

الف - $v_o(t) = ?$ برای $t \geq 0$. (خازن بی بار است)

ب - $v_o(t) = ?$ برای $t \geq 0$.

شکل مسئله ۱۸

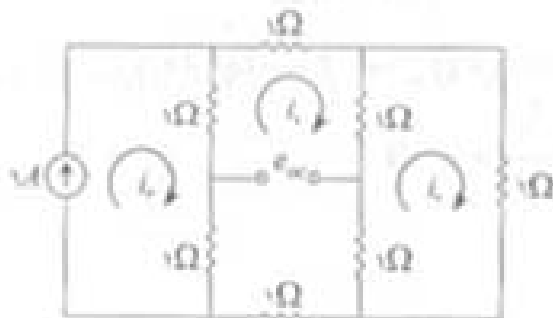
حل: الف - بدین منظور ابتدا معادل نون دو سر خازن را بدست می‌آوریم.



بنابر تقارن، جریان از مقاومت سمت راست عبور نمی‌کند. پس داریم:

$$R_n = \frac{V}{I} = \frac{2 \times 2}{2+2} = 1 \Omega$$

در ادامه ولتاژ مدار باز دو سر خازن را بدست خواهیم آورد.



$i_1 = 1A$

① برای KVL $\rightarrow (i_1 - i) + i + (i_1 - i) + (i_1 - i) + i + (i_1 - i) = 0$

② برای KVL $\rightarrow (i_1 - i) + i + (i_1 - i) = 0 \rightarrow \begin{cases} 2i_1 - i = 0 \\ -i_1 + 2i = 0 \end{cases} \rightarrow i_1 = \frac{2}{3}, i = \frac{2}{3}$

$v_{oc} = (i_1 - i) + i + (i_1 - i) = 2(i_1 - i) - i = \frac{2}{3} - \frac{2}{3} - 1 = -1V$

از آنجا که خازن بی بار است لذا $v_c(0) = v_c(\infty) = v_{oc} = -1V$ همچنین $v_c(0) = v_{oc}$ بنابراین داریم:

$v_c(t) = (v_c(0) - v_c(\infty))e^{-t/\tau} + v_c(\infty) = (-1 - (-1))e^{-t/\tau} + (-1) = -1V \quad t \geq 0$

ب- از آنجا که ولتاژ دو سر خازن همواره برابر صفر است. لذا خازن نقشی نداشته و مدار فوق یک مدار مقاومتی ساده است. بنابراین داریم:

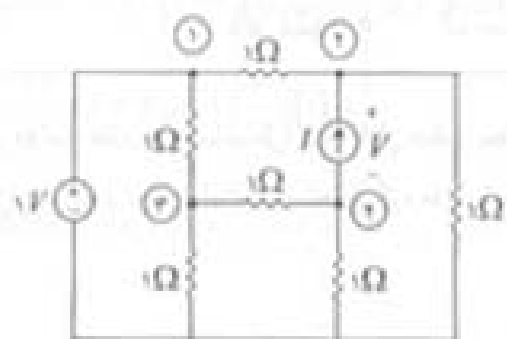
$v_c(t) = i_1 = \frac{2}{3}V \quad t \geq 0$

مسئله ۱۹

الف- $v_c(t) = 7V, t \geq 0$ (ولتاژ اولیه خازن صفر است)
 ب- اگر بجای خازن سلف $L = 2H$ با $i_1(0) = 0$ را قرار دهیم. $i_1(t)$ را به ازای $t \geq 0$ حساب کنید.

شکل مسئله ۱۹

حل: الف- ابتدا معادل نون دو سر خازن را بدست خواهیم آورد. بدین منظور منبع جریان آزمایشی I را بجای خازن قرار داده و با استفاده از روش تحلیل گره ولتاژ دو سر آن را بدست خواهیم آورد.



$i_1 = 1A$

$$\begin{aligned} \text{② برای KCL} &\rightarrow -I + e_1 - 1 + e_1 = 0 && \left\{ \begin{aligned} e_1 &= \frac{1}{2}I + \frac{1}{2} \\ 2e_1 - e_2 &= 1 \\ -e_1 + 2e_2 &= -I \end{aligned} \right. \\ \text{③ برای KCL} &\rightarrow e_1 - 1 + e_2 + e_2 - e_1 = 0 \\ \text{④ برای KCL} &\rightarrow I + e_1 - e_2 + e_2 = 0 \end{aligned}$$

$$\rightarrow e_1 = -\frac{I}{2} + \frac{1}{2} \rightarrow V = e_1 - e_2 = \frac{1}{2}I + \frac{1}{2} + \frac{I}{2} - \frac{1}{2} = \frac{11}{10}I + \frac{I}{10} \rightarrow R_{th} = \frac{11}{10}\Omega, e_{oc} = \frac{I}{10}V$$

خازن ابتدا اتصال کوتاه و سپس مدار باز خواهد بود. بنابراین:

$$v_c(0) = 0, v_c(\infty) = \frac{I}{10}V, T = RC = \left(\frac{11}{10}\right)(1) = \frac{11}{10} \text{ sec}$$

$$\rightarrow v_c(t) = (v(0) - v(\infty))e^{-\frac{t}{T}} + v(\infty) = \frac{I}{10} - \frac{I}{10}e^{-\frac{10}{11}t}, t \geq 0$$

پ - می دانیم که سلف ابتدا بصورت مدار باز و در نهایت به صورت اتصال کوتاه عمل می کند. بنابراین داریم:

$$i_L(0) = 0, i_L(\infty) = I_{sc} = \frac{E_{oc}}{R_{th}} = \frac{I}{11}A, T = \frac{L}{R} = \frac{1}{11} = \frac{10}{11}$$

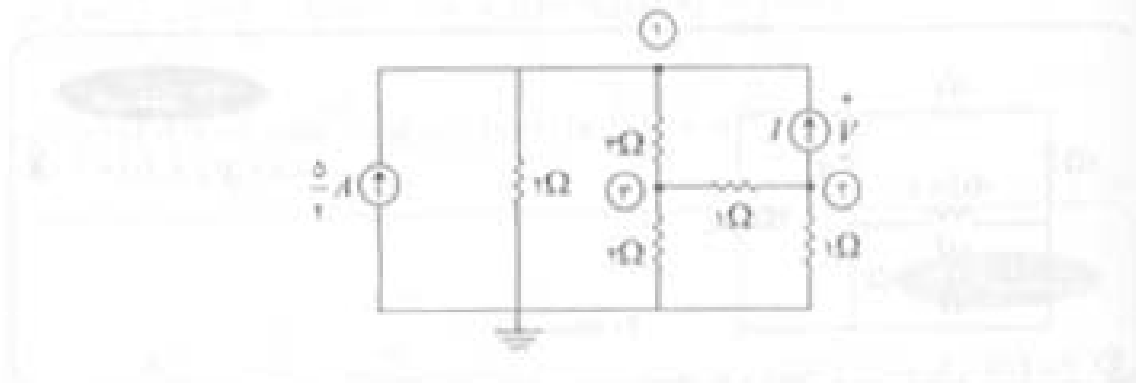
$$\rightarrow i_L(t) = (i_L(0) - i_L(\infty))e^{-\frac{t}{T}} + i_L(\infty) = \frac{I}{11} - \frac{I}{11}e^{-\frac{11}{10}t}, t \geq 0$$

مسئله ۲۰

$v_c(t) = ?$، $t \geq 0</math> (ولتاژ اولیه خازن صفر است)
 $v_c(t)$ و ولتاژ دو سر بقیه عناصر را برای $t \geq 0</math> حساب کنید.$$

شکل مسئله ۲۰

حل: ابتدا معادل تونن دو سر خازن را حساب می کنیم. بدین منظور بجای خازن منبع جریان آزمایش I_a را قرار داده و با استفاده از تبدیل تونن به نرتن و با استفاده از تحلیل گره مدار را تحلیل می کنیم.



① KCL برای گره ۱ → $-\frac{5}{1} + \frac{e_1}{1} + \frac{e_1 - e_2}{2} - 1 = 0$

② KCL برای گره ۲ → $1 + e_2 + e_2 - e_1 = 0$

③ KCL برای گره ۳ → $\frac{e_2 - e_1}{2} + \frac{e_2}{1} + e_2 - e_1 = 0$

$$\rightarrow \begin{cases} 5e_1 - 2e_2 = 6I + 10 \\ -2e_1 + e_2 = I \\ -2e_1 - 3e_2 + 11e_3 = 0 \end{cases} \rightarrow e_1 = \begin{vmatrix} 6I + 10 & -2 \\ I & -2 & 1 \\ 0 & -2 & -2 \\ -2 & -3 & 11 \end{vmatrix} = \frac{-12I - 22}{-11} = \frac{12I}{11} + \frac{22}{11}$$

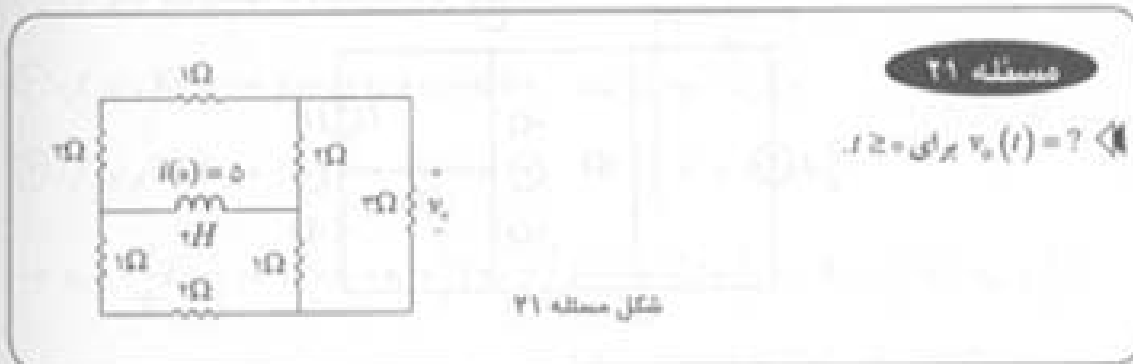
$$e_2 = \frac{1}{-11} \begin{vmatrix} 5 & 6I + 10 & -2 \\ -2 & I & 1 \\ -2 & -3 & 11 \end{vmatrix} = \frac{21I - 22}{-11} = -\frac{21}{11}I + \frac{22}{11}$$

$$V = e_1 - e_2 = \frac{12I}{11} + \frac{22}{11} - \left(-\frac{21I}{11} + \frac{22}{11}\right) = \frac{33I}{11} = 3I \rightarrow R_{th} = \frac{11}{33} \Omega, e_{oc} = \frac{20}{11} V$$

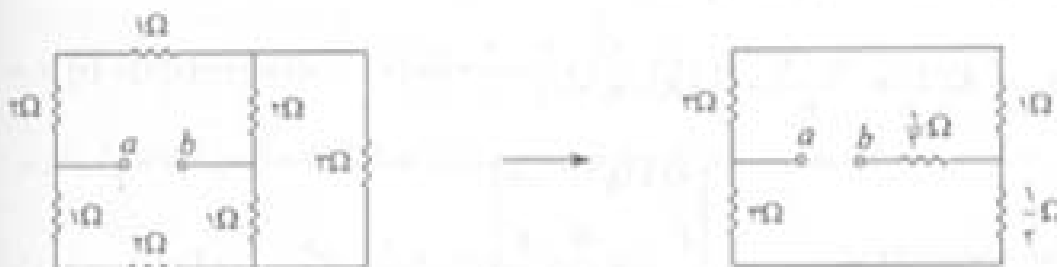
می‌دانیم که خازن در ابتدا ($t=0$) اتصال کوتاه و در نهایت ($t=\infty$) مدار باز خواهد بود بنابراین داریم:

$$v_c(0) = 0, v_c(\infty) = e_{oc} = \frac{20}{11}, T = R_{th}C = \left(\frac{11}{33}\right)(1) = \frac{1}{3}$$

$$\rightarrow v_c(t) = (v_c(0) - v_c(\infty))e^{-\frac{t}{T}} + v_c(\infty) = \frac{20}{11} - \frac{20}{11}e^{-\frac{3t}{1}}$$

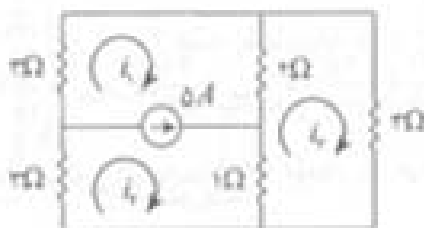


حل: ابتدا مقاومت معادل دو سر سلف را جهت محاسبه ثابت زمانی سیستم بدست می آوریم. بدین منظور از تبدیل مثلث به ستاره استفاده خواهیم کرد.



$$R_{ab} = \left(\frac{1}{\frac{1}{3} + \frac{1}{3}}\right) + \frac{1}{\frac{1}{3}} = \frac{11}{3} \Omega \rightarrow T = \frac{L}{R_{ab}} = \frac{1}{\frac{11}{3}} = \frac{3}{11}$$

حال $v_o(0)$ و $v_o(\infty)$ را حساب می کنیم. واضح است که در نهایت تمامی انرژی ذخیره شده دو سلف تخلیه شده و لذا تمامی ولتاژها و جریانها منجمده $v_o(\infty)$ برابر صفر خواهند بود و برای محاسبه $v_o(0)$ می توان بجای سلف با مقدار اولیه $i(0) = 5$ منبع جریان ثابت $5A$ را قرار داد و این مدل سازی فقط برای $t = 0$ معتبر است.



$$i_1 - i_2 = 5$$

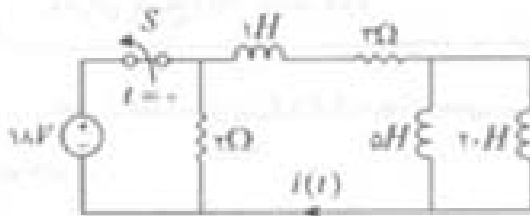
$$\textcircled{2} \text{ KVL برای مش } \rightarrow 2(i_1 - i_2) + 2i_2 + (i_1 - i_2) = 0 \rightarrow \begin{cases} -i_1 + i_2 = 0 \\ 2i_1 + i_2 - 4i_2 = 0 \\ i_1 + i_2 + i_2 = 0 \end{cases}$$

$$\text{KVL برای حلقه شامل تمام مش ها} \rightarrow 2i_1 + 2i_2 + 2i_2 = 0$$

$$\rightarrow i_1 = -\frac{V}{r} \quad i_2 = \frac{A}{r} \quad i_3 = -\frac{V}{r} \rightarrow v_c(s) = r i_c(s) = r \left(-\frac{V}{r} \right) = -1V$$

$$\rightarrow v(t) = (v(0) - v(\infty)) e^{-\frac{t}{\tau}} + v(\infty) = (-1 - 0) e^{-\frac{t}{2}} + 0 = -e^{-\frac{t}{2}} \quad t \geq 0$$

مسئله ۲۳

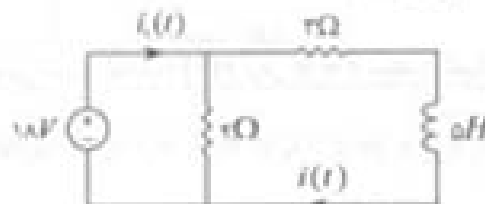


؟ $i(t) = ?$ برای $t > 0$ (کلید S برای مدت طولانی بسته بوده)

شکل مسئله ۲۳

حل: دو سلف $5H$ و $10H$ موازی بوده و با سلف $1H$ سری اند. بنابراین $L_{eq} = 1 + \frac{5 \times 10}{5 + 10}$ بوده

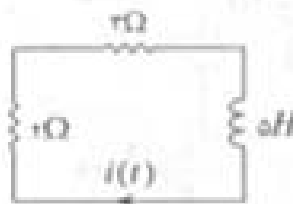
و مدار را بصورت زیر برای $t < 0$ رسم می کنیم.



از آنجا که S به مدت طولانی بسته بوده لذا سلف $5H$ بصورت اتصال کوتاه عمل می کند. بنابراین داریم:

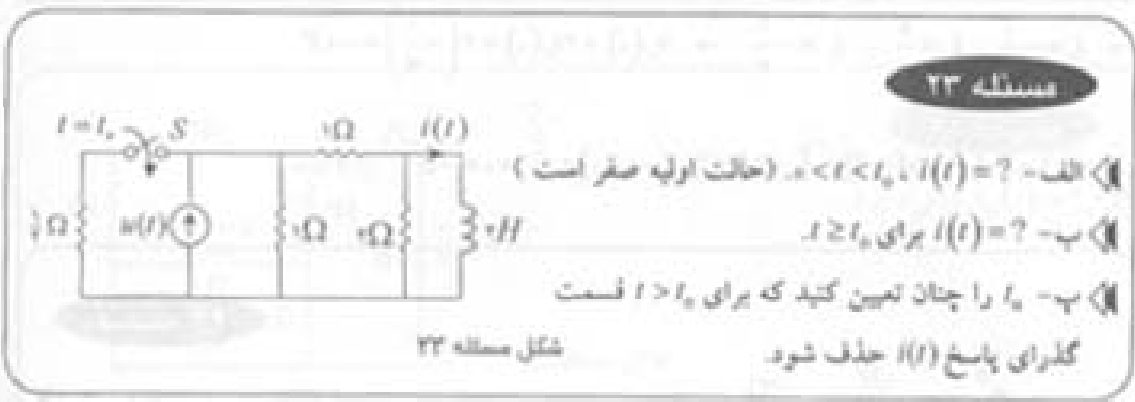
$$i(t) = \frac{1A}{\frac{10\Omega}{1+10}} = 15A \quad i(t) = \frac{r}{r+r} i(t) = \frac{r}{r+r} (15) = 6A \rightarrow i(0) = 6A$$

برای $t > 0$ کلید S باز شده و مدار بصورت زیر خواهد شد.



$$0i + 5 \frac{di}{dt} = 0 \rightarrow \frac{di}{dt} + i = 0 \rightarrow i(t) = K e^{-t} \quad i(0) = 6 \rightarrow K = 6 \rightarrow i(t) = 6 e^{-t} \quad t > 0$$

مسئله ۲۳



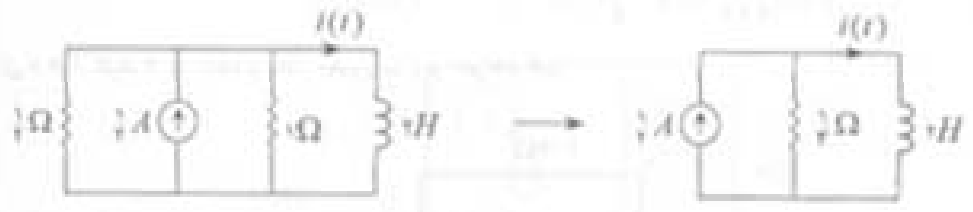
حل : الف - برای $t < t_0$ مدار بصورت زیر خواهد بود که با استفاده از تبدیل لاپلاس به ترن آن را ساده خواهیم کرد



در آنجا که حالت اولیه مدار صفر است لذا $i(0) = 0$ و در $t = \infty$ سلف اتصال کوتاه خواهد بود لذا $i(\infty) = \frac{1}{2}A$ همچنین $T = \frac{L}{R} = 1$ ثانیه داریم

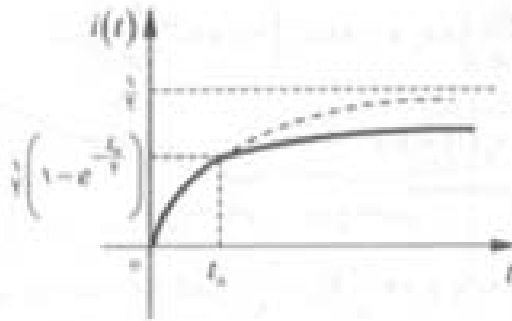
$$\rightarrow i(t) = (i(0) - i(\infty))e^{-\frac{t}{T}} + i(\infty) = \frac{1}{2}(1 - e^{-t}) \quad , \quad 0 \leq t < t_0$$

ب - در $t = t_0$ کلید S بسته شده و مدار بصورت زیر خواهد شد



$$i(t_0) = \frac{1}{2}(1 - e^{-\frac{t_0}{T}}) \quad , \quad i(\infty) = \frac{1}{2}A \quad , \quad T = \frac{L}{R} = \frac{1}{\frac{1}{2}} = 2$$

$$\rightarrow i(t) = (i(t_0) - i(\infty))e^{-\frac{t-t_0}{T}} + i(\infty) = -\frac{1}{2}e^{-\frac{t-t_0}{2}} + \frac{1}{2} \quad , \quad t \geq t_0$$



پس بدین منظور باید $e^{-t/\tau} = 0$ شود که به ازای $t_c = \infty$ رخ می دهد.

مسئله ۲۲

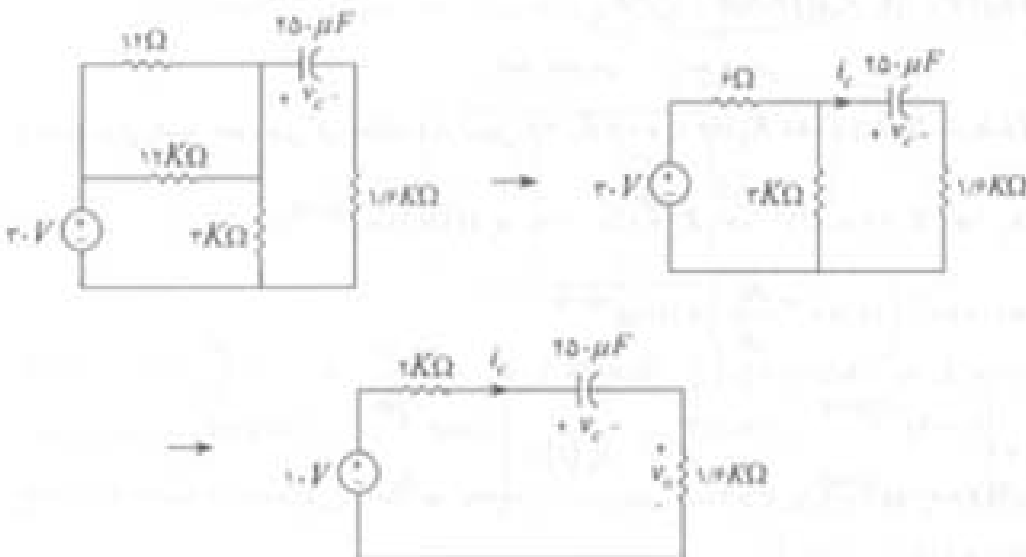
کلید S در $t < 0$ به مدت طولانی باز است و در $t = 1$ بسته شده و دوباره در $t = 2$ باز می شود. $v_c(t)$ و $v_r(t)$ را برای $t \geq 0$ محاسبه و رسم کنید.

شکل مسئله ۲۲

حل : برای $t < 0$ کلید S باز بوده و چون S برای مدت طولانی باز می باشد لذا عازن مدار باز می باشد بنابراین داریم

$$v_c(t) = 0 \quad , \quad v_r(t) = \frac{\tau}{11 + \tau} 20 = 5V$$

به ازای $t \geq 0$ کلید S بسته شده و مدار بصورت زیر خواهد بود.



$$\rightarrow -1 + 2 \times 10^{-3} \left(20 \times 10^{-6} \frac{dv_c}{dt} \right) + v_c + 1/8 \times 10^{-3} \left(20 \times 10^{-6} \frac{dv_c}{dt} \right) = 0$$

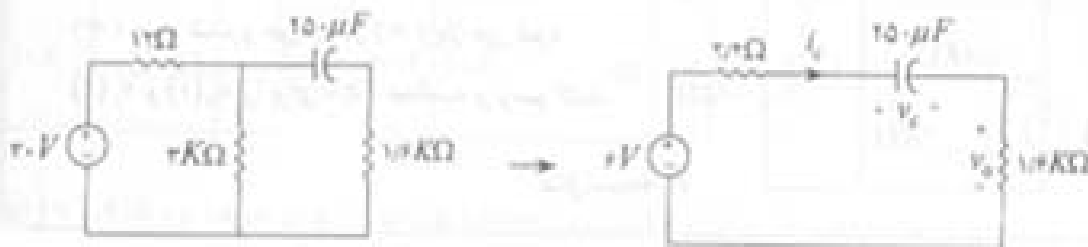
$$\rightarrow \frac{dv_c}{dt} + \frac{1}{4} v_c = \frac{1}{4} \rightarrow v_c(t) = \underbrace{K_1 e^{-\frac{1}{4}(t-1)}}_{\text{پاسخ خصوصی}} + \underbrace{K_2}_{\text{پاسخ عمومی}}$$

با جایگذاری پاسخ خصوصی در معادله دیفرانسیل $K_1 = \frac{1}{4}$ و $K_2 = 10$ شده و با اعمال شرط اولیه داریم:

$$v_c(1) = 6 \rightarrow K_1 + 10 = 6 \rightarrow K_1 = -4 \rightarrow v_c(t) = 10 - 4e^{-\frac{1}{4}(t-1)}$$

$$\rightarrow v_o(t) = 1/8 \times 10^{-3} i_c(t) = 1/8 \times 10^{-3} \left(20 \times 10^{-6} \frac{dv_c}{dt} \right) = 1/4 \times 10^{-3} e^{-\frac{1}{4}(t-1)}$$

بر $t > 2$ کلید دوباره باز می شود و مدار بصورت زیر خواهد شد.



$$v_c(2) = 10 - 4e^{-\frac{1}{4}(2-1)} = 8.17V$$

$$-4 + 2 \times 10^{-3} \left(20 \times 10^{-6} \frac{dv_c}{dt} \right) + v_c + 1/8 \left(20 \times 10^{-6} \frac{dv_c}{dt} \right) = 0$$

$$\rightarrow \frac{dv_c}{dt} + v_c = 4 \rightarrow v_c(t) = \underbrace{K_1 e^{-(t-2)}}_{\text{پاسخ خصوصی}} + \underbrace{K_2}_{\text{پاسخ عمومی}}$$

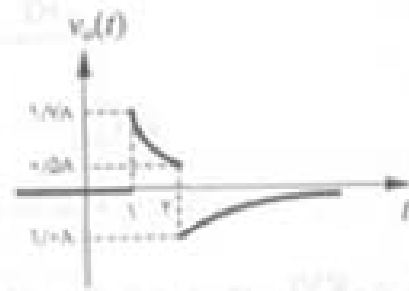
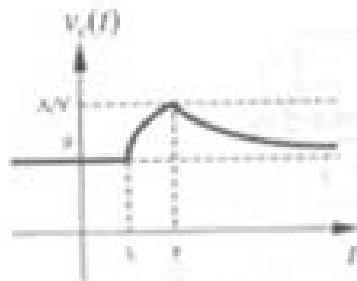
با جایگذاری پاسخ خصوصی در معادله دیفرانسیل $K_1 = 4$ و $K_2 = 8$ شده و با اعمال شرط اولیه داریم:

$$v_c(2) = 8.17 \rightarrow K_1 + 8 = 8.17 \rightarrow K_1 = 0.17 \rightarrow v_c(t) = 8 + 0.17e^{-(t-2)}$$

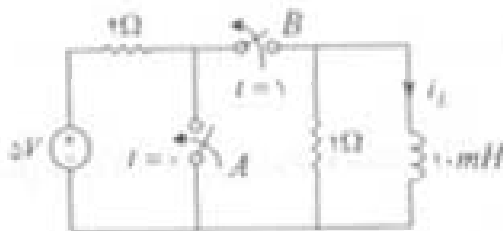
$$\rightarrow v_o(t) = 1/8 \times 10^{-3} \left(20 \times 10^{-6} \frac{dv_c}{dt} \right) = 1/4 \times 10^{-3} e^{-(t-2)}$$

$$\rightarrow v_c(t) = \begin{cases} 10 - 4e^{-\frac{1}{4}(t-1)}, & 1 < t \leq 2 \\ 8 + 0.17e^{-(t-2)}, & t > 2 \end{cases}, \quad v_o(t) = \begin{cases} 1/4 \times 10^{-3} e^{-\frac{1}{4}(t-1)}, & 1 < t \leq 2 \\ -1/4 \times 10^{-3} e^{-(t-2)}, & t > 2 \end{cases}$$

شکل موجهای $v_c(t)$ و $v_o(t)$ در زیر رسم شده اند.



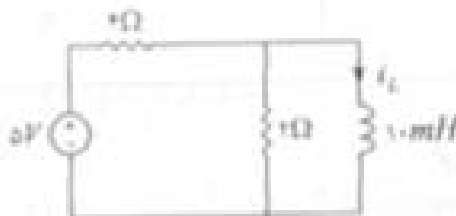
مسئله ۲۵



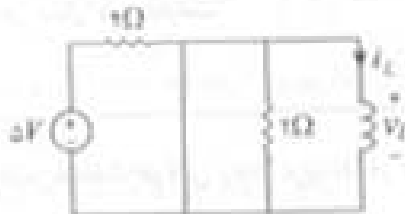
۱. $i_L(t) = ?$ (کلید A در $t = 0$ بسته و کلید B در $t = 1$ باز می شود).

شکل مسئله ۲۵

حل: برای $t < 0$ مدار بصورت زیر خواهد بود



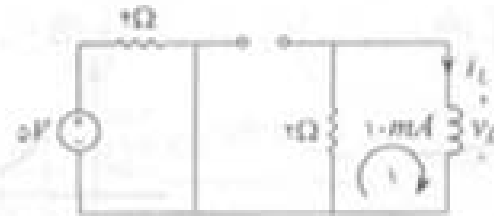
از آنجا که حالت فوق به مدت زمانی برقرار بوده و لذا در $t = 0$ سلف اتصال کوتاه می باشد بنابراین $i_L(0^-) = \frac{5}{15} = 1/3 A$ بوده و برای $0 < t < 1$ کلید A نیز بسته بوده و مدار بصورت زیر خواهد شد.



$$v_L = 0 \rightarrow L \frac{di_L}{dt} = 0 \rightarrow \frac{di_L}{dt} = 0 \rightarrow i_L(t) = K \cdot i_L(0^-) = 1/3 A \rightarrow K = 1/3 A$$

$$\rightarrow i_L(t) = 1/3 A$$

در $t = 1$ کلید B باز می شود و برای $t \geq 1$ مدار بصورت زیر خواهد شد. همچنین با توجه به قسمت قبل واضح است که $i_L(1^-) = 1/3 A$ بنابراین داریم



① KVL برای مش $\rightarrow v_L + v_L = 0 \rightarrow 1 \times 10^{-3} \frac{di_L}{dt} + v_L = 0 \rightarrow \frac{di_L}{dt} + 1000 i_L = 0$

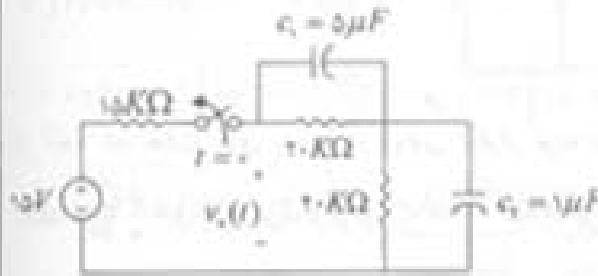
$i_L(t) = Ke^{-1000t}$, $i_L(0) = 1/10 \rightarrow K = 1/10 \rightarrow i_L(t) = 1/10e^{-1000t}$

$\rightarrow i_L(t) = \begin{cases} 1/10 A & , 0 \leq t < 1 \\ 1/10e^{-1000(t-1)} & , t \geq 1 \end{cases}$

شکل موج $i_L(t)$ در زیر رسم شده است.



مسئله ۲۶



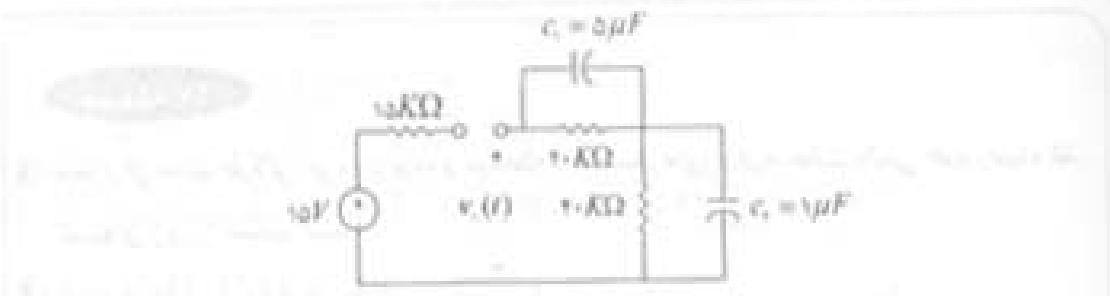
شکل مسئله ۲۶

- الف - $t \geq 0$ ، $v_L(t) = ?$ (کلید برای مدت طولانی وصل بوده و در $t = 0$ باز می شود)
 ب - اگر کلید 60 ms باز باشد چند درصد انرژی اولیه ذخیره شده در مدار در مقاومت ها تلف می شود.

حل : الف - از آنجا که کلید به مدت طولانی وصل بوده لذا هر دو خازن بصورت مدار باز عمل می کنند بنابراین در $t < 0$ داریم.

$v_{L1}(0) = \frac{20}{15+20+20} 15V = 4V$, $v_{L2}(0) = \frac{20}{15+20+20} 15V = 4V$

به ازای $t \geq 0$ کلید باز شده و مدار بصورت زیر خواهد شد.



واضح است که در $t = 0$ انرژی ذخیره شده خازنها کاملاً تلف شده و $v_r(\infty) = v_c(\infty) = 0$ می شود.
 همچنین با توجه به شکل فوق داریم:

$$T_1 = RC_1 = (10 \times 10^3) (5 \times 10^{-6}) = 0.05 \text{ s} \quad , \quad T_2 = RC_2 = (10 \times 10^3) (1 \times 10^{-6}) = 0.01 \text{ s}$$

$$\rightarrow v_r(t) = (v_r(0) - v_r(\infty))e^{-\frac{t}{T_1}} + v_r(\infty) = 4e^{-20t}$$

$$\rightarrow v_c(t) = (v_c(0) - v_c(\infty))e^{-\frac{t}{T_2}} + v_c(\infty) = 4e^{-100t}$$

$$\rightarrow v_r(t) = v_r(t) + v_c(t) = 4e^{-20t} + 4e^{-100t}$$

-۳-

$$\text{انرژی اولیه ذخیره شده در مدار} = \frac{1}{2} C_1 v_c^2(0) + \frac{1}{2} C_2 v_c^2(0)$$

$$= \frac{1}{2} \times 5 \times 10^{-6} \times 4^2 + \frac{1}{2} \times 1 \times 10^{-6} \times 4^2 = 72 \times 10^{-6} \text{ J}$$

$$(t = 0.005 \text{ s}) \text{ انرژی ذخیره شده در خازنها} = \frac{1}{2} C_1 v_c^2(t) + \frac{1}{2} C_2 v_c^2(t)$$

$$= \frac{1}{2} \times 5 \times 10^{-6} \times (4e^{-20 \times 0.005})^2 + \frac{1}{2} \times 1 \times 10^{-6} \times (4e^{-100 \times 0.005})^2 = 13/99 \times 10^{-6} \text{ J}$$

$$\text{انرژی تلف شده در مقاومت ها} = 72 \times 10^{-6} - 13/99 \times 10^{-6} = 58/99 \times 10^{-6} \text{ J}$$

$$\text{درصد انرژی تلف شده در مقاومت ها} = \frac{58/99}{72} \times 100 = 81.05\%$$

مسئله ۲۷

منبع برای مدت طولانی در مدار بوده و در لحظه $t = 0$ متغیرهای مدار به حالت دائمی خود رسیده اند. کمتهای زیر را حساب کنید.



شکل مسئله ۲۷

الف - $v_c(s^+), i_1(s^+), i_2(s^+)$

ب - $\frac{dv_c(s^+)}{dt}, \frac{di_1(s^+)}{dt}, \frac{di_2(s^+)}{dt}$

پ - $\frac{d^2v_c(s^+)}{dt^2}, \frac{d^2i_1(s^+)}{dt^2}, \frac{d^2i_2(s^+)}{dt^2}$

حل : الف - از آنجا که منبع به مدت طولانی در مدار بوده لذا سلف مانند اتصال کوتاه و خازن مانند مدار باز عمل می کند. بنابراین در $t = 0^+$ مدار بصورت زیر می باشد.

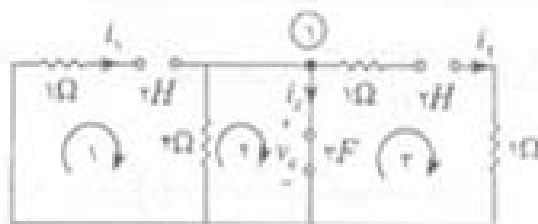


از آنجا که منبع شامل تابع ضربه نیست لذا $v_c(s^+) = v_c(s^-), i_1(s^+) = i_1(s^-), i_2(s^+) = i_2(s^-)$ می باشد بنابراین داریم:

$$i_1(s^+) = \frac{v}{(1+1)P+1} = 2A, \quad i_2(s^+) = \frac{v}{(1+1)+2} = \frac{1}{2} \cdot 2A = 1A$$

$$v_c(s^+) = 2(i_1 - i_2) = 2(2 - 1) = 2V$$

ب - در $t = 0^+$ می باشد بنابراین مدار بصورت زیر تغییر خواهد کرد.



② و ① KVL برای حلقه شامل مش های ① و ② $\rightarrow i_1 + 2 \frac{di_2(s^+)}{dt} + v_c(s^+) = 0$

$$\rightarrow \frac{di_1(t^+)}{dt} = \frac{i_1(t^+) + v_c(t^+)}{\tau} = -\frac{v}{\tau}$$

⑤ برای حلقه شامل مشبای ① و ② KVL $\rightarrow -v(i_1 - i_2) + i_1 + \tau \frac{di_1}{dt} + i_2 = 0$

$$\rightarrow \frac{di_1(t^+)}{dt} = \tau i_2(t^+) - \tau i_1(t^+) = \tau - \tau = 0$$

① برای KCL $\rightarrow -i_1 + \frac{v_c}{\tau} + \tau \frac{dv_c}{dt} + i_2 = 0$

$$\rightarrow \frac{dv_c(t^+)}{dt} = \frac{1}{\tau} \left(i_1(t^+) - i_2(t^+) - \frac{v_c(t^+)}{\tau} \right) = \frac{1}{\tau} \left(\tau - \tau - \frac{\tau}{\tau} \right) = 0$$

پس با توجه به مدار رسم شده در قسمت (ب) داریم:

$$v_c = i_1 + \tau \frac{di_1}{dt} \quad v_c = -i_2 - \tau \frac{di_2}{dt} - i_2$$

$$i_2 = \tau \frac{dv_c}{dt} = \tau \frac{d \left(i_1 + \tau \frac{di_1}{dt} \right)}{dt} = \tau \frac{di_1}{dt} + \tau^2 \frac{d^2 i_1}{dt^2}$$

$$\rightarrow \frac{d^2 i_1(t^+)}{dt^2} = \frac{1}{\tau} \frac{dv_c(t^+)}{dt} - \frac{1}{\tau} \frac{di_1(t^+)}{dt} = \dots = \frac{1}{\tau} \left(-\frac{v}{\tau} \right) = -\frac{v}{\tau^2}$$

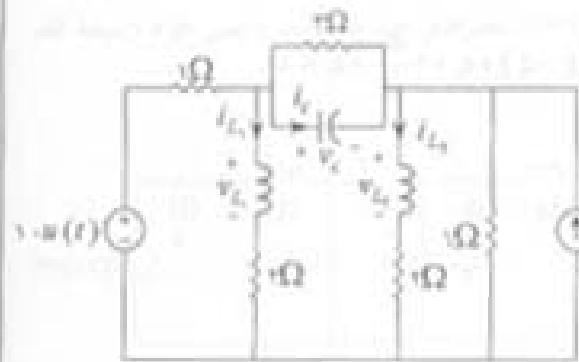
$$i_2 = \tau \frac{dv_c}{dt} = \frac{\tau d \left(-i_2 - \tau \frac{di_2}{dt} - i_2 \right)}{dt} = -\tau \frac{di_2}{dt} - \tau^2 \frac{d^2 i_2}{dt^2}$$

$$\rightarrow \frac{d^2 i_2(t^+)}{dt^2} = -\frac{di_2(t^+)}{dt} - \frac{1}{\tau} \frac{dv_c(t^+)}{dt} = \dots = 0$$

$$v_c = \tau \frac{di_2}{dt} = \tau \frac{d(i_2 + i_2)}{dt} = \tau \frac{d \left(\frac{\tau dv_c}{dt} + i_2 \right)}{dt} = \tau^2 \frac{d^2 v_c}{dt^2} + \tau \frac{di_2}{dt}$$

$$\rightarrow \frac{d^2 v_c(t^+)}{dt^2} = \frac{1}{\tau} \frac{di_2(t^+)}{dt} - \frac{1}{\tau} \frac{d^2 v_c(t^+)}{dt^2} = \left(\frac{1}{\tau} \right) \left(-\frac{v}{\tau} \right) = -\frac{v}{\tau^2}$$

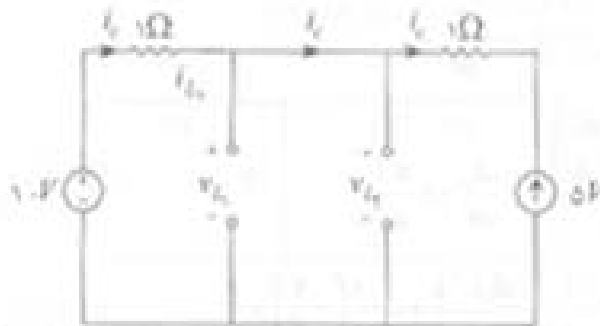
مسئله ۲۸



کمیت‌های $i_1(s^+)$, $v_2(s^+)$, $v_3(s^+)$ را تعیین کنید (تمام متغیرهای مدار برای $t=0^-$ صفر می‌باشند)

شکل مسئله ۲۸

حل: می‌دانیم که در ابتدا ($t=0^-$) خازن مانند اتصال کوتاه و سلف مانند مدار باز عمل می‌کند بنابراین مدار را می‌توان بصورت زیر رسم کرد.



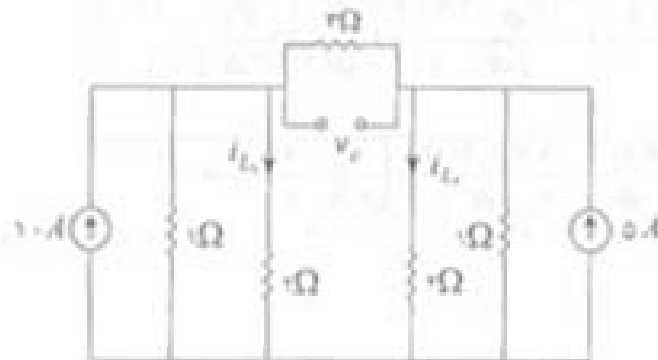
بنابراین داریم:

$$-10 + i_1(s^+) + i_2(s^+) + 5 = 0 \rightarrow i_1(s^+) = 2/5A$$

$$v_2(s^+) = 0 + \frac{2\Omega}{2\Omega + 2\Omega} 10V - \frac{2\Omega}{2\Omega + 2\Omega} 5V = 7/5V$$

$$v_3(s^+) = 10 + \frac{2\Omega}{2\Omega + 2\Omega} 5 - \frac{2\Omega}{2\Omega + 2\Omega} 10 = 7/5V$$

در نهایت ($t=0^+$) خازن مانند مدار باز و سلف مانند اتصال کوتاه عمل می‌کند بنابراین مدار بصورت زیر خواهد بود.



بنابر رابطه تقسیم جریان و قضیه جمع آثار و با توجه به شکل فوق می توان نوشت:

$$i_L(\infty) = \frac{[(1||2)+3]||1}{[(1||2)+3]||1+2} \times 10A + \left(\frac{1||2}{1||2+(1||2)+3} \right) \left(\frac{1}{1+2} \right) 5A = \frac{110}{29} + \frac{10}{29} = \frac{120}{29}$$

$$i_L(\infty) = \frac{[(1||2)+3]||1}{[(1||2)+3]||1+2} 5A + \left(\frac{1||2}{1||2+(1||2)+3} \right) \left(\frac{1}{1+2} \right) 10A = \frac{55}{29} + \frac{20}{29} = \frac{75}{29}A$$

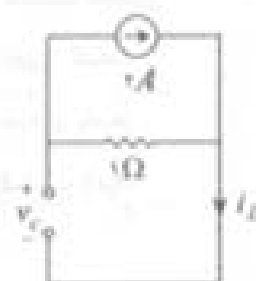
$$v_c(\infty) = 2\Omega \times \frac{[(1||2)+3]||1}{[(1||2)+3]||1+2} \times 10A - 2\Omega \times \frac{[(1||2)+3]||1}{[(1||2)+3]||1+2} 5A = \frac{330}{29} - \frac{190}{29} = \frac{140}{29}$$

مسئله ۲۹

کمیت‌های $\frac{di_L(t^+)}{dt}$, $\frac{dv_c(t^+)}{dt}$, $v_c(t^+)$, $i_L(t^+)$ را حساب کنید (S_1 و S_2 به ترتیب به مدت طولانی باز و بسته بوده و در $t=0$ به ترتیب بسته و باز میشوند).

شکل مسئله ۲۹

حلی از آنجا که در $t=0^-$ به مدت طولانی S_1 باز و S_2 بسته است بنابراین مدار به حالت پایمی خود رسیده. مخازن مدار باز و سلف اتصال کوتاه خواهد بود.



$$i_L(t^+) = 0 \quad v_c(t^+) = -\frac{1A}{\frac{1}{2}\Omega} = -2V$$

در $t=0^+$ کلید S_1 بسته و S_2 باز شده و در حالت اولیه مخازن اتصال کوتاه و سلف مدار باز خواهد بود. داریم:



$$v_C(s') = v_L(s') = -1V \quad , \quad i_C(s') = i_L(s') = 0$$

$$i = i_C + i_L \rightarrow \frac{1 - v_C}{r} = C \frac{dv_C}{dt} + i_L \rightarrow \frac{1 - v_C(s')}{r} = C \frac{dv_C(s')}{dt} + i_L(s')$$

$$\rightarrow \frac{1 - (-1)}{r} = \frac{1}{r} \frac{dv_C(s')}{dt} + 0 \rightarrow \frac{dv_C(s')}{dt} = 12$$

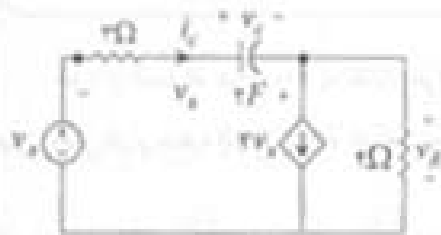
$$v_L = v_C - i_L \rightarrow \frac{di_L}{dt} = v_C - i_L \rightarrow \frac{di_L(s')}{dt} = v_C(s') - i_L(s') = -1$$

در $(t = 0)$ مدار به حالت پایمی خود خواهد رسید لذا میزان مدار باز و سلف اتصال کوتاه خواهد شد.



$$i_L(\infty) = \frac{1}{r+1} = \frac{1}{r} A \quad , \quad v_C(\infty) = 1 \times i_L(\infty) = \frac{1}{r} V$$

مسئله ۲۰



شکل مسئله ۲۰

- الف - معادله دیفرانسیل بر حسب v_C نوشته و پاسخ پله مدار را حساب کنید.
- ب - $v_C(t)$ و $v_R(t)$ را با استفاده از قسمت الف بدست آورده و $v_R(t)$ را برای تمام t تعیین کنید.
- پ - معادله دیفرانسیل بر حسب v_R نوشته و پاسخ پله آن را حساب کنید. درستی جواب قسمت ب) را تایید کنید.

حل : الف - با توجه به شکل مدار داریم :

$$v_R = v_C + v_C \quad , \quad v_C = -(r i_C + v_C)$$

$$\text{KCL} \rightarrow -i_C + 2v_C + \frac{v_R}{r} = 0 \rightarrow -i_C - 2(r i_C + v_C) + \frac{v_C - (r i_C + v_C)}{r} = 0$$

$$\rightarrow 2r i_C + 12v_C = v_C \quad \rightarrow 2r \left(r \frac{dv_C}{dt} \right) + 12v_C = v_C \quad \rightarrow 4r^2 \frac{dv_C}{dt} + 12v_C = v_C$$

برای $v_C(t) = u(t)$ به ازای $t \geq 0$ داریم

$$13 \frac{dv_1}{dt} + 13v_1 = 1 \rightarrow v_1(t) = \underbrace{K_1 e^{-\frac{13}{13}t}}_{\text{پاسخ خصوصی}} + \underbrace{K_2}_{\text{پاسخ عمومی}}$$

با جایگذاری پاسخ خصوصی در معادله دیفرانسیل $K_1 = \frac{1}{13}$ بدست می آید و با فرض اینکه $v_1(0) = 0$ خواهیم داشت

$$v_1(0) = 0 \rightarrow K_1 + \frac{1}{13} = 0 \rightarrow K_1 = -\frac{1}{13} \rightarrow v_1(t) = \frac{1}{13} \left(1 - e^{-\frac{13}{13}t} \right), \quad t \geq 0$$

پس می داریم که $i_1(t) = \tau \frac{dv_1(t)}{dt} = \frac{1}{13} e^{-\frac{13}{13}t}$ می باشد در ادامه با توجه به نتایج قسمت قبل داریم

$$i_1(0) = \frac{1}{13}, \quad v_1(0) = 0 \rightarrow v_2(0) = -(\tau i_1(0) + v_1(0)) = -\frac{\tau}{13} V$$

$$\rightarrow v_2(0) = v_1(0) + v_2(0) = 1 - \frac{\tau}{13} = \frac{13 - \tau}{13} V$$

$$i_1(\infty) = 0, \quad v_1(\infty) = \frac{1}{13} \rightarrow v_2(\infty) = -(\tau i_1(\infty) + v_1(\infty)) = -\frac{1}{13}$$

$$\rightarrow v_2(\infty) = v_1(\infty) + v_2(\infty) = 1 - \frac{1}{13} = \frac{12}{13}$$

واضح است که ثابت زمانی مدار تغییری نخواهد کرد بنابراین خواهیم داشت

$$\rightarrow v_2(t) = (v_2(0) - v_2(\infty)) e^{-\frac{t}{\tau}} + v_2(\infty) = \left(\frac{13 - \tau}{13} - \frac{12}{13} \right) e^{-\frac{t}{\tau}} + \frac{12}{13} = \frac{\tau}{13} e^{-\frac{t}{\tau}} + \frac{12}{13}$$

پس ما توجه به شکل مسئله داریم

$$i_1 = i_2 + \tau v_2 = \frac{v_2}{\tau} + \tau(v_2 - v_1) = \frac{13v_2}{\tau} - \tau v_1$$

$$-v_1 - v_2 + v_2 = 0 \rightarrow -v_1 + \left(\tau i_1 + \frac{1}{\tau} \int i_1 dt \right) + v_2 = 0$$

$$\rightarrow -v_1 + \left(\frac{\tau v_2}{\tau} - v_1 \right) + \int \left(\frac{13v_2}{\tau} - \tau v_1 \right) dt + v_2 = 0 \rightarrow \frac{dv_2}{dt} + \frac{13}{13} v_2 = \frac{\tau}{13} \frac{dv_1}{dt} + \frac{\tau}{13} v_1$$

برای $t > 0$ $v_1(t) = u(t)$ به ازای $t > 0$ داریم

$$\rightarrow \frac{dv_2(t)}{dt} + \frac{13}{13} v_2(t) = \frac{\tau}{13} \delta(t) + \frac{\tau}{13} u(t) = \frac{\tau}{13}, \quad t > 0$$

$$\rightarrow v_2(t) = \underbrace{K_1 e^{-\frac{13}{13}t}}_{\text{پاسخ خصوصی}} + \underbrace{K_2}_{\text{پاسخ عمومی}}$$

پاسخ خصوصی پاسخ عمومی

با جایگذاری پاسخ خصوصی در معادله دیفرانسیل $K_1 = \frac{12}{13}$ بدست آمده و با اعمال شرط اولیه داریم:

$$v_R(t^+) = \frac{2}{22} \rightarrow K_1 + \frac{12}{13} = \frac{2}{22} \rightarrow K_1 = \frac{2}{22} - \frac{12}{13} = \frac{4}{551}$$

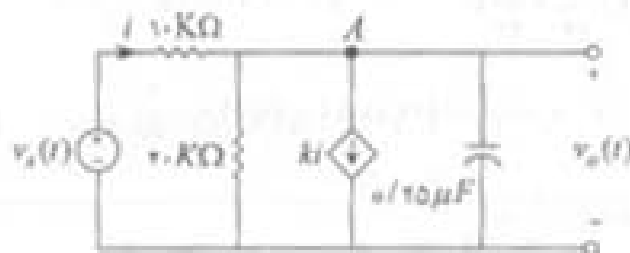
$$\rightarrow v_R(t) = \frac{4}{551} e^{-\frac{12}{13}t} + \frac{12}{13}, \quad t > 0$$

که با نتیجه بدست آمده در قسمت (ب) یکسان است.

مسئله ۳۱

الف- معادله دیفرانسیلی بنویسید که $v_o(t)$ را به $v_s(t)$ ارتباط دهد.

ب- برای $v_s(t) = 12u(t)$ و $K = 0/75, 1/25, 1/5$ پاسخ حالت صفر $v_o(t)$ را حساب کنید.



شکل مسئله ۳۱

حل: الف- با توجه به شکل مسئله $i = \frac{v_s - v_o}{10 \times 10^3}$ بوده و خواهیم داشت:

$$\text{الف} \quad \text{KCL برای گره A} \rightarrow -\frac{v_s - v_o}{10 \times 10^3} + \frac{v_o}{20 \times 10^3} + K \left(\frac{v_s - v_o}{10 \times 10^3} \right) + 100 \times 10^{-6} \frac{dv_o}{dt} = 0$$

$$\rightarrow \frac{dv_o}{dt} + 10 \cdot (5 - 2K)v_o = 20 \cdot (1 - K)v_s$$

ب- می خواهیم پاسخ حالت صفر را بدست آوریم بنابراین $v_o(0) = 0$ بوده و با جایگذاری $v_s(t) = 12u(t)$ و

با $v_s(t) = 12, t > 0$ را به ازای $t > 0$ بدست خواهیم آورد.

$$K = 0/75 \rightarrow \frac{dv_o}{dt} + 20 \cdot v_o = 12 \cdot 0 \rightarrow v_o(t) = K_1 e^{-t/\tau} + K_2 \rightarrow 20 \cdot K_2 = 12 \cdot 0 \rightarrow K_2 = 0$$

$$v_o(0) = 0 \rightarrow K_1 + 0 = 0 \rightarrow K_1 = 0 \rightarrow v_o(t) = 0(1 - e^{-t/\tau})$$

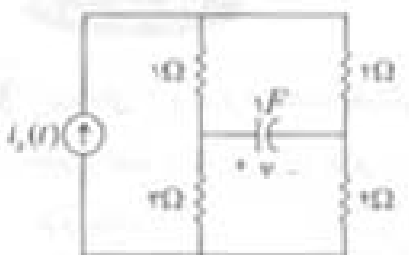
$$K = 1 \rightarrow \frac{dv_o}{dt} + 10 \cdot v_o = 0 \rightarrow v_o(t) = K_1 e^{-t/\tau} \rightarrow v_o(0) = 0 \rightarrow K_1 = 0 \rightarrow v_o(t) = 0$$

$$K = 1/25 \rightarrow \frac{dv_o}{dt} = -12 \cdot 0 \rightarrow v_o(t) = -12 \cdot t + K_1, \quad v_o(0) = 0 \rightarrow K_1 = 0 \rightarrow v_o(t) = -12 \cdot t$$

$$K = 1/5 \rightarrow \frac{dv_c}{dt} - 1 \cdot v_c = -22 \dots \rightarrow v_c(t) = K_1 e^{-t/5} + K_2 \rightarrow -1 \cdot K_2 = -22 \dots$$

$$\rightarrow K_2 = 22, v_c(0) = 0 \rightarrow K_1 + 22 = 0 \rightarrow K_1 = -22 \rightarrow v_c(t) = 22(1 - e^{-t/5})$$

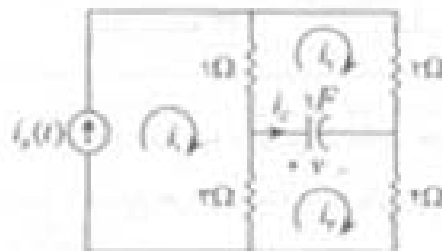
مسئله ۳۲



پاسخ به و ضریب ولتاژ v_c حرف کوچک را بدست آورید.

شکل مسئله ۳۲

حل: با استفاده از روش تحلیل مش ابتدا پاسخ به ولتاژ v_c را بدست خواهیم آورد.



$$i_c = i_3(t) = u(t) \quad , \quad i_c = i_2 - i_1$$

① KVL برای مش $\rightarrow (i_1 - u(t)) + 1i_c - v_c = 0 \rightarrow 2i_1 - v_c = u(t)$

② KVL برای مش $\rightarrow 1(i_2 - u(t)) + v_c + 1i_c = 0 \rightarrow v_c + v_c = 2u(t)$

$$\begin{cases} -2i_1 + 2v_c = -2u(t) \\ 2i_1 + 2v_c = 2u(t) \end{cases} \rightarrow 2i_1(i_2 - i_1) + 1 \cdot v_c = 2u(t)$$

$$\rightarrow 2i_1 + 1 \cdot v_c = 2u(t) \rightarrow 2i_1 \frac{dv_c}{dt} + 1 \cdot v_c = 2u(t) \rightarrow v_c(t) = (K_1 e^{-t/2} + K_2) u(t)$$

با جایگذاری پاسخ خصوصی K_2 در معادله دیفرانسیل $1 \cdot K_2 = 2$ و $1 \cdot K_2 = -1/2$ شده و از آنجا که پاسخ به را می خواهیم حساب کنیم لذا حالت اولیه صفر بوده و $v_c(0) = 0$ می باشد بنابراین داریم:

$$v_c(0) = 0 \rightarrow K_1 + 1/2 = 0 \rightarrow K_1 = -1/2$$

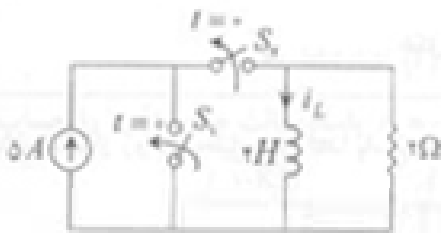
$$\rightarrow v_c(t) = 1/2(1 - e^{-t/2} + K_2) u(t)$$

برای محاسبه پاسخ ضربه از پاسخ پله مشتق خواهیم گرفت.

$$s(t) = 5t \left(1 - e^{-11t} + K_1 \right), t > 0 \rightarrow h(t) = \frac{ds(t)}{dt} = \frac{5}{11} e^{-11t}, t > 0$$

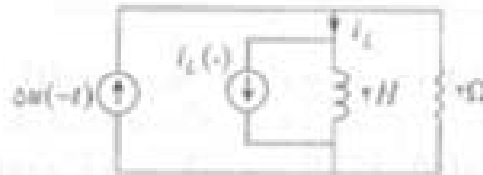
مسئله ۳۳

کلیدهای ۱ و ۲ برای مدت طولانی به ترتیب باز و بسته بوده و در $t = 0$ بسته و باز می شوند. مداری بدون کلید و با $i_L(t) = 0$ برای $t < 0$ رسم کرده تا برای $t > 0$ دارای جواب یکسان برای i_L با مدار فوق باشد.



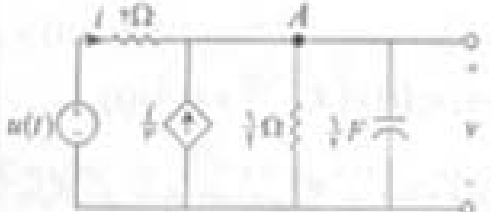
شکل مسئله ۳۳

حل : اگر بخواهیم یک سلف با جریان اولیه را بصورت بدون جریان اولیه رسم کنیم آن را بصورت یک سلف بدون جریان اولیه و موازی با یک منبع جریان ثابت یا جریانی برابر جریان اولیه سلف رسم می کنیم و لذا مدار خواسته شده بصورت زیر می باشد.



مسئله ۳۴

پاسخ پله $v(t)$ را حساب کنید.



شکل مسئله ۳۴

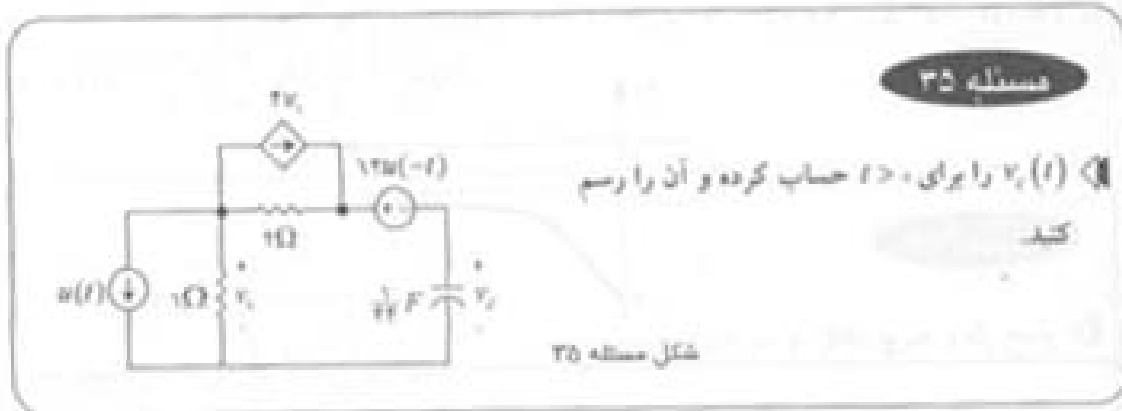
حل : با توجه به شکل مسئله $i = \frac{u(t) - v}{1}$ بوده و خواهیم داشت

$$\text{KCL برای گره A} \rightarrow -\frac{u(t) - v}{1} - \frac{u(t) - v}{1} + \frac{v}{1} + \frac{1}{2} \frac{dv}{dt} = 0$$

$$\rightarrow \tau \frac{dv}{dt} + 16v = 2u(t) \rightarrow v(t) = \left(K_1 e^{-\frac{t}{\tau}} + K_2 \right) u(t)$$

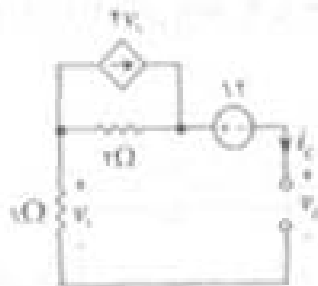
با جایگذاری پاسخ خصوصی K_2 در معادله دیفرانسیل $16K_2 = 2$ و یا $K_2 = \frac{1}{8}$ شده و از آنجا که می خواهیم پاسخ پله را محاسبه کنیم لذا حالت اولیه صفر بوده و خواهیم داشت:

$$v_c(0) = 0 \rightarrow K_1 + \frac{1}{8} = 0 \rightarrow K_1 = -\frac{1}{8} \rightarrow v(t) = v_c(t) = \frac{1}{8} \left(1 - e^{-\frac{t}{\tau}} \right) u(t)$$



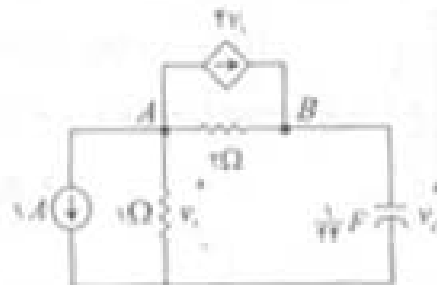
حل: برای $t < 0$ $u(t) = 1$ و $u(-t) = 0$ و در $t = 0^+$ مدار به حالت پایمی خود رسیده و خازن مدار

بار شده و مدار بصورت زیر خواهد شد.



$$\rightarrow v_c(0^+) = -12V$$

و برای $t > 0$ $u(t) = 1$ و $u(-t) = 0$ شده و با استفاده از تحلیل گره خواهیم داشت:



$$v_A = v_B \cdot v_c = v_c$$

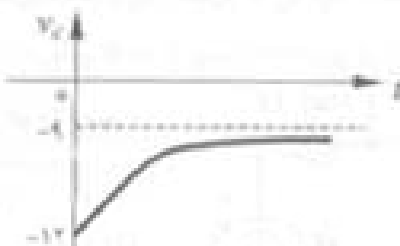
$$\textcircled{4} \text{ KCL بر روی گره } \rightarrow 1 + \frac{v_A}{1} + 2v_c + \frac{v_B - v_c}{1} = 0 \rightarrow v_c = \frac{v_A - 2}{11}$$

$$\textcircled{B} \text{ KCL برای گره } \rightarrow \frac{v_c - v_c - 1}{1} - 2 \left(\frac{v_c - 1}{11} \right) + \frac{1}{22} \frac{dv_c}{dt} = 0 \rightarrow \frac{dv_c}{dt} + 2v_c = -22$$

$$\rightarrow v_c(t) = K_1 e^{-2t} + K_2$$

با جایگذاری پاسخ خصوصی K_2 در معادله دیفرانسیل $2K_2 = -22$ و یا $K_2 = -11$ خواهد شد و از آنجا هیچ جریان بی نهایتی از بخارن نمی گذرد لذا $v_c(0^+) = v_c(0^-) = -12$ شده و خواهیم داشت:

$$v_c(0^+) = -12 \rightarrow K_1 - 11 = -12 \rightarrow K_1 = -1 \rightarrow v_c(t) = -1 - 2e^{-2t}, t > 0$$



مسئله ۳۶

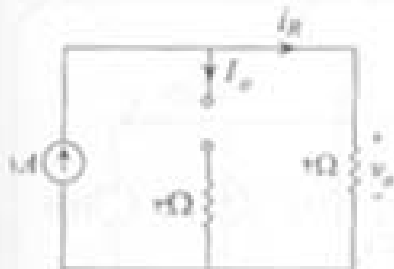


اگر $i_s(t) = u(t)$ و $i_c(0^-) = 0$ باشد v_c را حساب کنید.

شکل مسئله ۳۶

حلی: در $t = 0^-$ ، $i_s(0^-) = 0$ و لذا $i_c(0^-) = 0$ و با $v_c(0^-) = 2i_c(0^-) = 0$ بوده و برای $t = 0^-$ سلف مدار

باز شده و خواهیم داشت:



$$\rightarrow -1 + i_L + i_c = 0 \rightarrow -1 + i_L + \frac{v_c}{4} = 0$$

$$\rightarrow v_c(0^-) = 2(1 - i_L)$$

برای $t > 0$ با توجه به شکل مسئله ۳۶ داریم

$$\text{KCL} \rightarrow -1 + i_L + \frac{v_c}{4} = 0 \rightarrow i_L = 1 - \frac{v_c}{4}$$

$$\text{KVL} \rightarrow -2i_L - v_c + v_o = 0 \rightarrow -2i_L - 2 \frac{dv_c}{dt} + v_c = 0$$

$$\rightarrow -r\left(1-\frac{v_2}{r}\right) - r \frac{d\left(1-\frac{v_2}{r}\right)}{dt} + v_2 = 0 \rightarrow \frac{dv_2}{dt} + \frac{v_2}{r} = r \rightarrow v_2(t) = K_1 e^{-\frac{t}{r}} + K_2, t > 0$$

با جایگذاری پاسخ خصوصی K_2 در معادله دیفرانسیل $\frac{v_2}{r} K_2 = r$ و یا $K_2 = \frac{vr}{v}$ خواهد شد و خواهیم داشت:

$$\rightarrow v_2(0^+) = r - rI_0 \rightarrow K_1 + \frac{vr}{v} = r - rI_0 \rightarrow K_1 = \frac{vr}{v} - rI_0$$

$$\rightarrow v_2(t) = \left(\frac{vr}{v} + \left(\frac{vr}{v} - rI_0 \right) e^{-\frac{t}{r}} \right) u(t)$$

مسئله ۳۷

شکل مسئله ۳۷

پاسخ پله و ضربه ولتاژ دو سر خازن چیست.

حل: ابتدا پاسخ پله را حساب می‌کنیم. با فرض $v_2(t) = u(t) = 1, t > 0$ و با توجه به شکل مسئله

$$i = \frac{v_2 - 1}{r}$$

بوده و خواهیم داشت.

$$\textcircled{A} \text{ KCL برای گره } \rightarrow \frac{v_2 - 1}{r} + \frac{dv_2}{dt} - r \left(\frac{v_2 - 1}{r} \right) + \frac{v_2}{r} = 0 \rightarrow \frac{dv_2}{dt} = -\frac{1}{r}$$

$$\rightarrow v_2(t) = -\frac{1}{r}t + K_1, t > 0$$

از آنجا که می‌خواهیم پاسخ پله را حساب کنیم لذا حالت اولیه صفر بوده. بنابراین داریم:

$$v_2(0) = 0 \rightarrow K_1 = 0 \rightarrow s(t) = v_2(t) = -\frac{1}{r}t u(t)$$

در نهایت برای محاسبه پاسخ ضربه از پاسخ پله مشتق می‌گیریم:

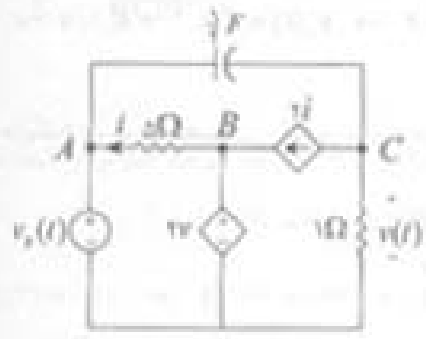
$$h(t) = \frac{ds(t)}{dt} = -\frac{1}{r}u(t) - \frac{1}{r}t\delta(t)$$

جمله $-\frac{1}{r}t\delta(t)$ متحد با صفر است زیرا برای $t = 0, t > 0$ صفر بوده و به ازای $t < 0, \delta(t) = 0$ می‌باشد.

بنابراین داریم:

$$h(t) = -\frac{1}{r}u(t)$$

مسئله ۲۸



شکل مسئله ۲۸

با پاسخ پله v را برای $t > 0$ حساب کنید.

حل: با فرض $v_s(t) = u(t) = 1, t > 0$ و با توجه به شکل مسئله $i = \frac{v-1}{0}$ بوده و خواهیم داشت:

$$\text{KCL برای گره C} \rightarrow \frac{1}{1} \frac{d(v-1)}{dt} + \left(\frac{v-1}{0} \right) + \frac{v}{1} = 0$$

$$\rightarrow \frac{dv}{dt} + \frac{1A}{0} v = \frac{1}{0} \rightarrow v(t) = K_1 e^{-\frac{1A}{0}t} + K_2, t > 0$$

با جایگذاری پاسخ خصوصی K_2 در معادله دیفرانسیل $\frac{1A}{0} K_2 = \frac{1}{0}$ و یا $K_2 = \frac{1}{1}$ خواهد شد. همچنین در $t = 0^+$ عازن اتصال کوتاه بوده بنابراین $v(0^+) = v_s = 1$ بوده و داریم:

$$v_s(0^+) = 1 \rightarrow K_1 + \frac{1}{1} = 1 \rightarrow K_1 = \frac{0}{1} \rightarrow v(t) = \left(\frac{0}{1} + \frac{1}{1} e^{-\frac{1A}{0}t} \right) u(t)$$

مسئله ۲۹

در مسئله ۲۸ خروجی را به ازای $v_s(t) = 2(u(t) - u(t-1))$ حساب کنید.

حل: پتانسیل خاصیت خطی بودن و تغییر ناپذیری با زمان داریم.

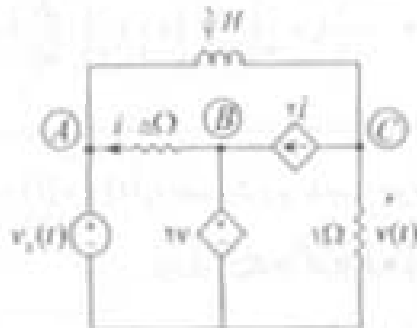
$$v_s(t) = u(t) \rightarrow v(t) = \left(\frac{0}{1} + \frac{1}{1} e^{-\frac{1A}{0}t} \right) u(t)$$

$$v_{out}(t) = 2(v(t) - v(t-1)) = 2v(t) - 2v(t-1) = \left(\frac{0}{1} + \frac{2A}{1} e^{-\frac{1A}{0}t} \right) u(t) - \left(\frac{0}{1} + \frac{2A}{1} e^{-\frac{1A}{0}(t-1)} \right) u(t-1)$$

مسئله ۳۰

اگر در مسئله ۲۸ خازن $\frac{1}{4}$ فارادی با سلف $\frac{1}{4}$ هنری تعویض شود، $v(t)$ را حساب کنید.

حل: با انجام تعویض گفته شده مدار بصورت زیر تغییر خواهد کرد.



با فرض $v(t) = u(t) = 1, t > 0$ و با توجه به شکل مسئله $i = \frac{v-1}{0}$ بوده و خواهیم داشت

$$\text{KCL برای گره C} \rightarrow i_1(-) + 1 \int (v-1) dt + 1 \left(\frac{v-1}{0} \right) + \frac{v}{1} = 0$$

$$\rightarrow 0_1(-) + \int (1-v-1) dt + 1v - 1 = 0$$

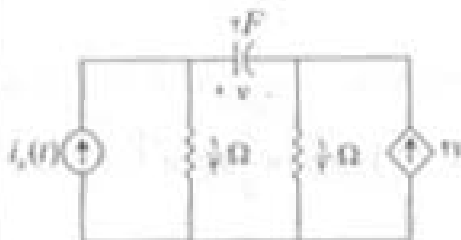
$$\rightarrow 1-v-1 + \frac{dv}{dt} = 0 \rightarrow \frac{dv}{dt} + \frac{1}{1}v = \frac{1}{1} \rightarrow v(t) = K_1 e^{-\frac{1}{1}t} + K_2, t > 0$$

با جایگذاری پاسخ خصوصی K_2 در معادله دیفرانسیل $\frac{1}{1}K_2 = \frac{1}{1}$ و با $K_1 = -1$ شده و همچنین در $t=0^-$ سلف معاند مدار باز عمل کرده بنابراین معادله KCL گره C بصورت زیر تغییر خواهد کرد.

$$1 \left(\frac{v(0^-)-1}{0} \right) + \frac{v_1(0^-)}{1} = 0 \rightarrow v_1(0^-) = \frac{1}{1}$$

$$\rightarrow K_1 + 1 = \frac{1}{1} \rightarrow K_1 = -\frac{1}{1} \rightarrow v(t) = \left(1 - \frac{1}{1} e^{-\frac{1}{1}t} \right) u(t)$$

مسئله ۳۱

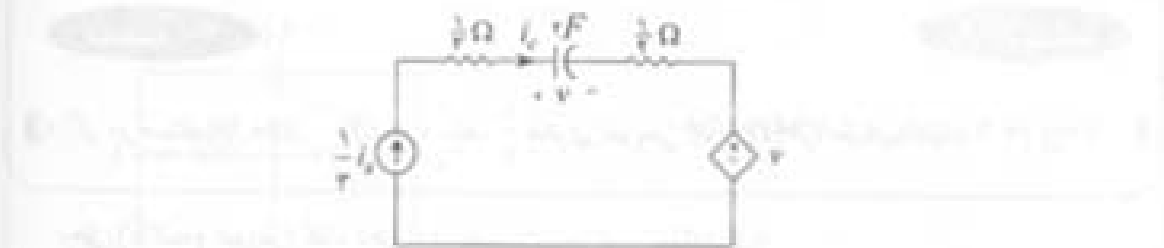


الف- معادله دیفرانسیل بر حسب v را بدست آورید.

ب- پاسخ پله وضریبه را جداگانه حساب کرده و ارتباط میان آنها را بررسی کنید.

شکل مسئله ۳۱

حلی : الف - با استفاده از تبدیل تونن - ترنن داریم.



$$-\frac{1}{3}i_1 + \frac{1}{3}i_1 + v + \frac{1}{3}i_1 + v = 0 \rightarrow -\frac{1}{3}i_1 + \frac{1}{3}\left(1 \frac{dv}{dt}\right) + v + \frac{1}{3}\left(1 \frac{dv}{dt}\right) + v = 0$$

$$\rightarrow \frac{dv}{dt} + \frac{2}{3}v = \frac{1}{3}$$

ب - پاسخ پله به ازای $t > 0$ و $i_1(t) = v(t) = 1$ بصورت زیر بدست خواهد آمد.

$$\frac{dv}{dt} + \frac{2}{3}v = \frac{1}{3}, t > 0 \rightarrow v(t) = K_1 e^{-\frac{2}{3}t} + K_2, t > 0$$

با جایگذاری پاسخ خصوصی K_2 در معادله دیفرانسیل $\frac{2}{3}K_2 = \frac{1}{3}$ و با $K_1 = \frac{1}{3}$ شده همچنین در $t = 0^+$ اتصال کوتاه بوده بنابراین $v_0(0^+) = 0$ شده و خواهیم داشت.

$$v_0(0^+) = 0 \rightarrow K_1 + \frac{1}{3} = 0 \rightarrow K_1 = -\frac{1}{3} \rightarrow s(t) = v(t) = \frac{1}{3}u(t)\left(1 - e^{-\frac{2}{3}t}\right)$$

پاسخ ضربه را به ازای $v_0(t) = \delta(t)$ محاسبه خواهیم کرد. بدین منظور ابتدا $v(0^+) = 0$ را بدست می آوریم. بدین منظور با فرض $v(0^+) = 0$ از معادله دیفرانسیل در بازه 0^- تا 0^+ انتگرالگیری خواهیم کرد.

$$\frac{dv(t)}{dt} + \frac{2}{3}v(t) = \frac{1}{3}\delta(t)$$

$$\rightarrow \int_{0^-}^{0^+} \frac{dv(t)}{dt} + \frac{2}{3} \int_{0^-}^{0^+} v(t) = \frac{1}{3} \int_{0^-}^{0^+} \delta(t) \rightarrow v(0^+) - v(0^-) + 0 = \frac{1}{3}$$

$$v(0^-) = 0 \rightarrow v(0^+) = \frac{1}{3}$$

صفر بودن انتگرال $\int_{0^-}^{0^+} v(t)$ به علت کوتا بودن تابع $v(t)$ است. همچنین به ازای $t > 0$ $\delta(t) = 0$ می باشد بنابراین معادله دیفرانسیل بصورت زیر تغییر خواهد کرد.

$$\frac{dv(t)}{dt} + \frac{2}{3}v(t) = 0 \rightarrow v(0^+) = \frac{1}{3}, t > 0$$

$$\rightarrow v(t) = \left(K e^{-\frac{2}{3}t}\right)u(t), v(0^+) = \frac{1}{3} \rightarrow K = \frac{1}{3} \rightarrow h(t) = v(t) = \frac{1}{3}u(t)e^{-\frac{2}{3}t}$$

در ادامه ارتباط میان $s(t)$ و $h(t)$ را مورد بررسی قرار می‌دهیم. با مشتق‌گیری از $s(t)$ داریم:

$$s(t) = \frac{1}{\tau} u(t) (1 - e^{-\frac{t}{\tau}}) \rightarrow \frac{ds(t)}{dt} = \frac{1}{\tau} \delta(t) (1 - e^{-\frac{t}{\tau}}) + \frac{1}{\tau} u(t) e^{-\frac{t}{\tau}}$$

جمله $\frac{1}{\tau} \delta(t) (1 - e^{-\frac{t}{\tau}})$ متحد با صفر است زیرا به ازای $t = 0$ جمله $(1 - e^{-\frac{t}{\tau}})$ برابر صفر بوده و به ازای $t > 0$ جمله $\delta(t)$ برابر صفر می‌باشد بنابراین داریم:

$$\frac{ds(t)}{dt} = \frac{1}{\tau} u(t) e^{-\frac{t}{\tau}} \rightarrow \frac{ds(t)}{dt} = h(t)$$

مسئله ۲۲

پاسخ پله و پاسخ ضربه v را حساب کنید (خازن بدون ولتاژ اولیه است)

شکل مسئله ۲۲

حل: با جایگذاری $e_s(t) = u(t) = 1, t > 0$ و با توجه به شکل مسئله پاسخ پله را بصورت زیر محاسبه

می‌کنیم:

$$i = \frac{e_s - v}{1}, e_s = 1 \rightarrow i = \frac{1 - v}{1} \rightarrow i = 1 - v$$

$$\textcircled{B} \text{ برای KCL} \rightarrow \frac{1 - v}{1} + \frac{v - 2(v)}{2} + \frac{1}{\tau} \frac{dv}{dt} = 0 \rightarrow \frac{dv}{dt} + \frac{5}{2} v = 1$$

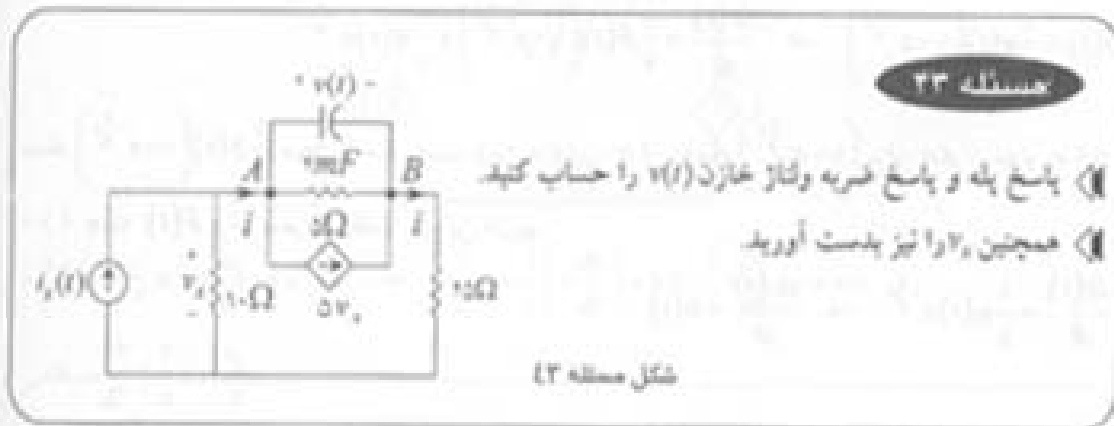
$$\rightarrow v(t) = K_1 e^{-\frac{5t}{2}} + K_2, t > 0$$

با جایگذاری پاسخ خصوصی K_2 در معادله دیفرانسیل $\frac{5}{2} K_2 = 1$ و یا $K_2 = \frac{2}{5}$ شده همچنین در $t = 0^+$ خازن اتصال کوتاه بوده بنابراین $v(0^+) = 0$ خواهد بود داشت

$$v(0^+) = 0 \rightarrow K_1 + \frac{2}{5} = 0 \rightarrow K_1 = -\frac{2}{5} \rightarrow s(t) = v(t) = \frac{1}{5} u(t) (1 - e^{-\frac{5t}{2}})$$

پاسخ ضربه مشتق پاسخ پله می‌باشد بنابراین داریم:

$$h(t) = \frac{dv(t)}{dt} = \tau u(t) e^{-\alpha t}$$



۱ پاسخ پله و پاسخ ضربه و نتایج خواندن $v(t)$ را حساب کنید.

۲ همچنین v_1 را نیز بدست آورید.

حل : با جایگذاری $v_s(t) = u(t) = 1, t > 0$ و با توجه به شکل مدار پاسخ پله را بصورت زیر محاسبه

می کنیم.

$$v = v_1 - v_2 = v_1 - 2i = v_1 - 2i \left(1 - \frac{v_1}{1} \right) \rightarrow v_1 = 0/2 + v_1/14$$

$$\textcircled{1} \text{ KCL برای گره } \rightarrow -1 + \frac{0/2 + v_1/14}{1} = 0 \left(0/2 + v_1/14 \right) + \frac{v}{0} + 2 \times 1 \cdot \frac{dv}{dt} = 0$$

$$\rightarrow \frac{dv}{dt} + 2v = -1770 \rightarrow v(t) = K_1 e^{-2t} + K_2, t > 0$$

با جایگذاری پاسخ خصوصی K_1 در معادله دیفرانسیل $2K_1 = -1770$ و یا $K_1 = -21/0.7$ شده، همچنین در $t = 0^+$ خازن اتصال کوتاه بوده لذا $v(0^+) = 0$ بوده و خواهیم داشت.

$$v(0^+) = 0 \rightarrow K_1 - 21/0.7 = 0 \rightarrow K_1 = 21/0.7 \rightarrow v(t) = v_1(t) = 21/0.7 u(t) (e^{-2t} - 1)$$

همچنین $v_1(t)$ برابر خواهد شد با

$$v_1(t) = 0/2 + v_1(t) + v_1/14 = 0/2 + 21/0.7 u(t) (e^{-2t} - 1) + v_1/14, t > 0$$

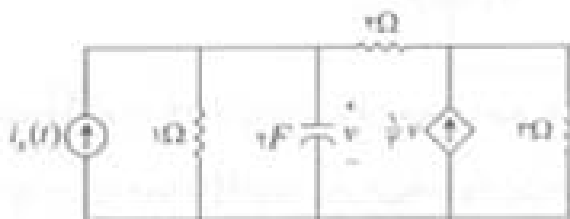
$$\rightarrow v_2(t) = v_1(t) = u(t) (1/0.7 + 1/14 e^{-2t})$$

در ادامه برای محاسبه پاسخ ضربه از پاسخ پله مشتق می گیریم.

$$h(t) = \frac{dv(t)}{dt} = \frac{d}{dt} \left(21/0.7 u(t) (e^{-2t} - 1) \right) = -1770 \cdot u(t) e^{-2t}$$

$$h_1(t) = \frac{dv_1(t)}{dt} = \frac{d}{dt} \left(u(t) (1/0.7 + 1/14 e^{-2t}) \right) = -0.137 u(t) e^{-2t}$$

مسئله ۲۲



پاسخ پله و پاسخ ضربه v را جداگانه حساب کنید و ارتباط میان آنها را عملاً نشان دهید.

شکل مسئله ۲۲

حل: با جایگذاری $i_s(t) = u(t) = 1, t > 0$ و با توجه به شکل مسئله داریم.

Ⓑ KCL برای گره $\rightarrow \frac{v_g - v}{1} - \frac{1}{2}v + \frac{v_g}{1} \rightarrow v_g = v$

Ⓐ KCL برای گره $\rightarrow -1 + \frac{v}{1} + 1 \frac{dv}{dt} + \frac{v-v}{1} = 0 \rightarrow \frac{dv}{dt} + \frac{1}{2}v = \frac{1}{2}$

$\rightarrow v(t) = K_1 e^{-\frac{1}{2}t} + K_2, t > 0$

با جایگذاری پاسخ خصوصی K_2 در معادله دیفرانسیل $\frac{1}{2}K_2 = \frac{1}{2}$ و یا $K_2 = 1$ شده همچنین در $t = 0^+$ حازر اتصال کوتاه بوده بنابراین $v(0^+) = 0$ شده و خواهیم داشت

$v(0^+) = 0 \rightarrow K_1 + 1 = 0 \rightarrow K_1 = -1 \rightarrow v(t) = v(t) = u(t)(1 - e^{-\frac{1}{2}t})$

با جایگذاری $i_s(t) = \delta(t)$ معادله دیفرانسیل مورد نظر بصورت زیر تغییر خواهد کرد

$\frac{dv(t)}{dt} + \frac{1}{2}v(t) = \frac{1}{2}\delta(t)$

با انتگرالگیری از دو طرف رابطه فوق از $t = 0^-$ تا 0^+ مقدار $v(0^+)$ را بدست می آوریم توجه کنید که $v(0^-) = 0$ می باشد

$\int_{0^-}^{0^+} \frac{dv(t)}{dt} dt + \frac{1}{2} \int_{0^-}^{0^+} v(t) dt = \frac{1}{2} \int_{0^-}^{0^+} \delta(t) dt \rightarrow v(0^+) - v(0^-) + 0 = \frac{1}{2} \rightarrow v(0^-) = 0 \rightarrow v(0^+) = \frac{1}{2}$

من داریم که به ازای $t > 0$ $\delta(t) = 0$ می باشد بنابراین معادله دیفرانسیل فوق را می توان بصورت زیر نوشت

$\frac{dv(t)}{dt} + \frac{1}{2}v(t) = 0, v(0^+) = \frac{1}{2}, t > 0 \rightarrow v(t) = K e^{-\frac{1}{2}t}, t > 0, v(0^+) = \frac{1}{2} \rightarrow K = \frac{1}{2}$

$\rightarrow h(t) = v(t) = \frac{1}{2}u(t)e^{-\frac{1}{2}t}$

در ادامه به ارتباط بین پاسخ پله و ضربه می پردازیم. بدین منظور از پله مشتق می گیریم.

$$\frac{dh(t)}{dt} = \delta(t)(1 - e^{-\lambda t}) + \frac{\lambda}{\tau} u(t)e^{-\lambda t}$$

جمله $\delta(t)(1 - e^{-\lambda t})$ به ازای $t \geq 0$ متحمل با صفر است زیرا برای $t = 0$ جمله $1 - e^{-\lambda t}$ برابر صفر بوده و به

ازای $t > 0$ ، جمله $\delta(t)$ برابر صفر می باشد بنابراین داریم

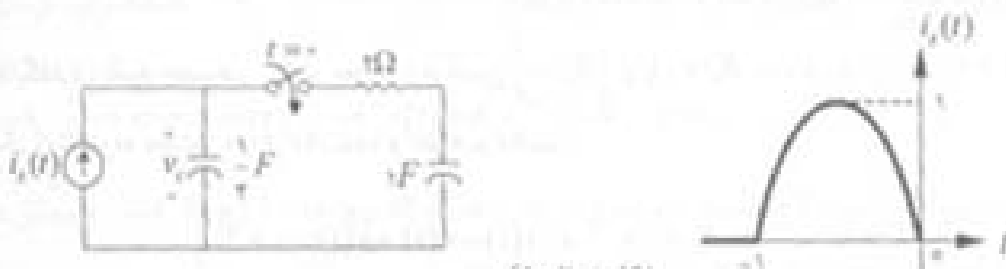
$$\frac{dh(t)}{dt} = \frac{\lambda}{\tau} u(t)e^{-\lambda t} = h(t)$$

و این یعنی اینکه پاسخ ضربه مشتق پاسخ پله می باشد.

مسئله ۲۵

۱) ولتاژ $v_r(t)$ را برای تمام t محاسبه و رسم کنید. (خازنها بدون ولتاژ اولیه می باشند)

۲) آیا هیچگونه انرژی در مدار باقی می ماند و علت آن چیست.



شکل مسئله ۲۵

$$\text{حل: با توجه به شکل موج } i_s(t) \text{ می توان نوشت } i_s(t) = \begin{cases} 0 & , t \leq -1 \\ -\sin \pi t & , -1 < t \leq 0 \\ 0 & , t > 0 \end{cases}$$

کلید باز بوده بنابراین داریم

$$i_s(t) = i_c(t) \quad , \quad t \leq -1 \quad \rightarrow \quad v_r(t) = 0 \quad \rightarrow \quad v_r(-1) = 0$$

$$-1 < t \leq 0 \quad \rightarrow \quad v_r(t) = v_r(-1) + \frac{1}{C} \int_{-1}^t i_c(t) dt = v_r(-1) - \int_{-1}^t \sin \pi t dt$$

$$= \frac{1}{\pi} (1 + \cos \pi t) \quad \rightarrow \quad v_r(0) = \frac{2}{\pi}$$

به ازای $t > 0$ جریان $i_s(t)$ برابر صفر شده و کلید بسته می شود بنابراین مدار به صورت زیر خواهد شد



$$i = -\frac{1}{\tau} \frac{dv_C}{dt}$$

$$\text{KVL} \rightarrow -v_C + v_R + v_C = 0 \rightarrow -v_C + \tau \left(-\frac{1}{\tau} \frac{dv_C}{dt} \right) + v_C(t) + \tau \left(-\frac{1}{\tau} \frac{dv_C}{dt} \right) = 0$$

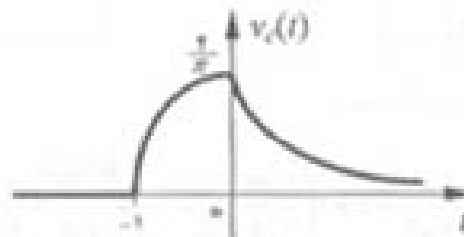
$$\rightarrow -\frac{dv_C}{dt} + \frac{d^2 v_C}{dt^2} - \frac{1}{\tau} \frac{dv_C}{dt} \rightarrow \frac{d^2 v_C}{dt^2} + \frac{\tau}{\tau} \frac{dv_C}{dt} = 0 \rightarrow \frac{dv_C}{dt} + \frac{\tau}{\tau} v_C = 0$$

$$\rightarrow v_C(t) = K e^{-\frac{t}{\tau}}, t > 0$$

$$v_C(0) = \frac{1}{\pi} \rightarrow K = \frac{1}{\pi} \rightarrow v_C(t) = \frac{1}{\pi} e^{-\frac{t}{\tau}}, t > 0$$

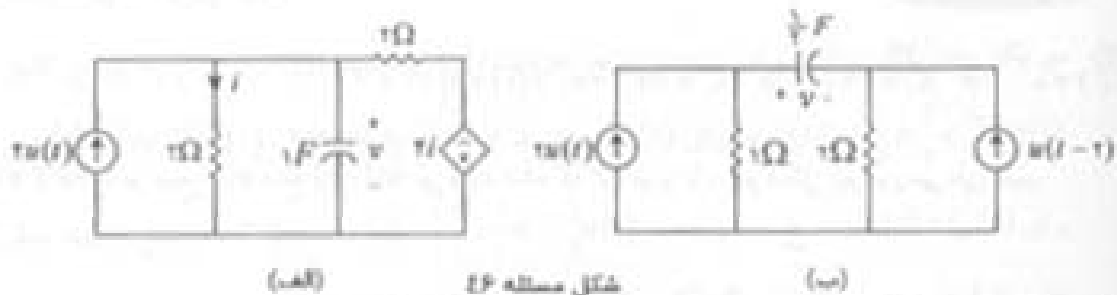
$$\rightarrow v_C(t) = \begin{cases} 0 & , t < -1 \\ \frac{1}{\pi} (1 + \cos \pi t) & , -1 < t < 0 \\ \frac{1}{\pi} e^{-\frac{t}{\tau}} & , t > 0 \end{cases}$$

شکل موج $v_C(t)$ در شکل زیر رسم شده است



مسئله ۲۶

در دو مدار شکل مسئله ۲۶ و برای $t \geq 0$ حساب کنید. (ولتاژ اولیه خازن صفر است)

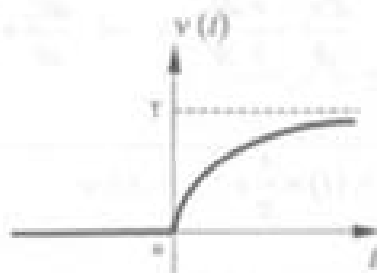


حل : الف - با توجه به شکل (الف) $i = \frac{v}{1}$ بوده و خواهیم داشت:

$$\rightarrow \frac{v}{1} + \frac{dv}{dt} + \frac{v - (-1)}{1} = 0 \rightarrow \frac{dv}{dt} + 2v = -1 \rightarrow v(t) = K_1 e^{-2t} + K_2, \quad t > 0$$

با جایگذاری پاسخ خصوصی K_2 در معادله دیفرانسیل $2K_2 = -1$ و یا $K_2 = -\frac{1}{2}$ شده همچنین در $t = 0^+$ شارژ اتصال کوتاه بوده بنابراین داریم:

$$v(0^+) = 0 \rightarrow K_1 + 2 = 0 \rightarrow K_1 = -2 \rightarrow v(t) = 2u(t)(1 - e^{-2t}), \quad t > 0$$



ب - با توجه به شکل (ب) به ازای $0 < t < 2$ مدار بصورت زیر خواهد بود:



$$i = \frac{1}{1} \frac{dv}{dt}$$

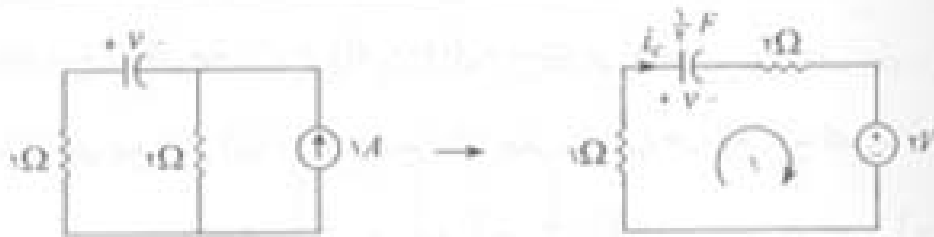
$$\text{KVL برای مش 1} \rightarrow -1 + \frac{1}{1} \frac{dv}{dt} + v + 1 \left(\frac{1}{1} \frac{dv}{dt} \right) = 0 \rightarrow \frac{dv}{dt} + \frac{1}{2} = \frac{1}{2}$$

$$\rightarrow v(t) = K_1 e^{-\frac{1}{2}t} + K_2, \quad t > 0$$

با جایگذاری پاسخ خصوصی K_2 در معادله دیفرانسیل $\frac{1}{2}K_2 = \frac{1}{2}$ و یا $K_2 = 1$ شده و همچنین شارژ در $t = 0^+$ اتصال کوتاه بوده بنابراین داریم:

$$v(0^+) = 0 \rightarrow K_1 + 1 = 0 \rightarrow K_1 = -1 \rightarrow v(t) = 2(1 - e^{-\frac{1}{2}t})$$

در $t = 2$ علاوه بر منبع $i(t)$ منبع $(2 - i)$ نیز وارد شده که اثر آن را با رسم شکل زیر بررسی می کنیم.



$$i_c = \frac{1}{2} \frac{dv}{dt}$$

$$\text{KVL برای مشرف} \rightarrow \frac{1}{2} \frac{dv}{dt} + v + \frac{1}{2} \left(\frac{dv}{dt} \right) + 1 = 0 \rightarrow \frac{dv}{dt} + \frac{2}{3} v = -\frac{2}{3}$$

$$\rightarrow v(t) = K_1 e^{-\frac{2}{3}(t-t_0)} + K_2 \quad t > t_0$$

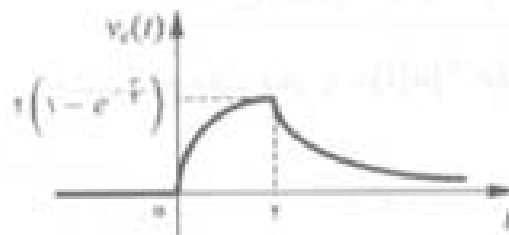
با جایگذاری پاسخ خصوصی K_2 در معادله دیفرانسیل $\frac{2}{3} K_2 = -\frac{2}{3}$ و با $K_1 = -2$ شده همچنین از آنجا که فقط اثر منبع فوق را بررسی می‌کنیم لذا $v(t_0) = 0$ بوده و داریم

$$v(t_0) = 0 \rightarrow K_1 - 2 = 0 \rightarrow K_1 = 2 \rightarrow v(t) = 2e^{-\frac{2}{3}(t-t_0)} - 2 \quad t > t_0$$

و بنا بر قاعده جمع آثار $v(t)$ برای $t > t_0$ بصورت زیر خواهد بود

$$v(t) = \begin{cases} 0 & t < 0 \\ v(t) = 2(1 - e^{-\frac{2}{3}t}) + 2e^{-\frac{2}{3}(t-t_0)} - 2 = 2(1 - e^{-\frac{2}{3}t})e^{-\frac{2}{3}t_0} & 0 < t \leq t_0 \\ v(t) = 2(1 - e^{-\frac{2}{3}t})e^{-\frac{2}{3}t_0} & t > t_0 \end{cases}$$

شکل موج $v(t)$ در شکل زیر رسم شده است.



مسئله ۳۷

در یک مدار RC موازی برای ورودی منبع جریان $i_{in}(t)$ و شرط اولیه $v_c(0) = V_0$ پاسخ کامل

$v(t) = \left(\frac{1}{\tau} + \frac{2}{\tau} e^{-t/\tau} \right) u(t)$ و برای $i_{in}(t)$ و شرط اولیه V_0 پاسخ کامل $v(t) = (2\tau e^{-t/\tau}) u(t)$ و

برای $i_{in}(t) + i_{in}(t)$ پاسخ حالت صفر $v(t) = \left(\frac{1}{\tau} + \frac{1}{\tau} e^{-t/\tau} \right) u(t)$ بدست آمده. پاسخ حالت صفر

ناشی از $i_{in}(t)$ چیست. مقادیر R و C و V_0 و $i_{in}(t)$ را تعیین کنید.

حل: ابتدا پاسخ ورودی صفر را برای $i_{R1}(t) + i_{R2}(t)$ بدست می آوریم.

پاسخ ورودی صفر برای $(i_{R1} + i_{R2})$ = پاسخ حالت صفر برای $(i_{R1} + i_{R2})$ = پاسخ کامل برای $(i_{R1} + i_{R2})$

$$\left(\frac{1}{7} + \frac{2}{7}e^{-t}\right)u(t) + (2e^{-t})u(t) = \left(\frac{1}{7} + \frac{1}{7}e^{-t}\right)u(t) + (i_{R1} + i_{R2}) \text{ پاسخ ورودی صفر برای } (i_{R1} + i_{R2})$$

$$\rightarrow (i_{R1} + i_{R2}) \text{ پاسخ ورودی صفر برای } (i_{R1} + i_{R2}) = (2e^{-t})u(t)$$

واضح است که پاسخ ورودی صفر برای i_{R1} و i_{R2} یکسان می باشد. بنابراین داریم:

$$(2e^{-t})u(t) = (i_{R1} + i_{R2}) \text{ پاسخ ورودی صفر برای } i_{R1} = \text{پاسخ ورودی صفر برای } i_{R2}$$

$$\rightarrow \text{پاسخ ورودی صفر برای } i_{R1} = \text{پاسخ کامل برای } i_{R1} = \text{پاسخ حالت صفر برای } i_{R1}$$

$$= \left(\frac{1}{7} + \frac{2}{7}e^{-t}\right)u(t) - (2e^{-t})u(t) = \frac{1}{7}(1 - e^{-t})u(t)$$

از طرفی $v_R(0) = V_0 = 2$ می باشد که با توجه به پاسخ ورودی صفر $V_0 = 2$ خواهد شد. همچنین $T = RC = \frac{1}{7}$

می باشد که با انتخاب $R = \frac{1}{7} \Omega$ و $C = 1F$ خواهد شد یا وقت در پاسخ حالت صفر i_{R1} ملاحظه می شود که پاسخ

پایه یک مدار RC موازی است بنابراین $i_{R1}(t) = Iu(t)$ و لذا خواهیم داشت:

$$IR = \frac{1}{7}, R = \frac{1}{7} \rightarrow I = 1 \rightarrow i_{R1}(t) = u(t)$$

همچنین می توان نوشت:

پاسخ ورودی صفر i_{R1} - پاسخ کامل i_{R1} = پاسخ حالت صفر i_{R1}

$$= (2e^{-t})u(t) - \left(\frac{1}{7} + \frac{2}{7}e^{-t}\right)u(t) = \left(\frac{1}{7} - e^{-t}\right)u(t) = \text{مشق پاسخ حالت صفر برای } i_{R1}$$

$$\rightarrow i_{R1}(t) = \frac{di_{R1}(t)}{dt} = \delta(t)$$

مسئله ۲۸



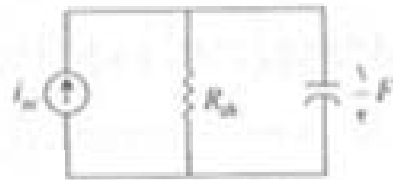
ولتاژ خازن $\frac{1}{7}F$ یا مقدار اولیه صفر برابر $v_R(t) = 1 - 2e^{-t}$

می باشد اگر سلف $L = 1H$ را به جای خازن وصل می کردیم

ولتاژ دو سر سلف به چه صورتی درمی آمد.

شکل مسئله ۲۸

حل: ابتدا معادل تونن مدار مقاومت خطی را بدست می آوریم. (توجه کنید که فقط زمان $t > 0$ را در نظر می گیریم.)



$$v_c(t) = \tau \left(1 - e^{-\frac{t}{\tau}} \right) \rightarrow R_0 C = \tau, C = \frac{1}{F} \rightarrow R_0 \left(\frac{1}{F} \right) = \tau \rightarrow R_0 = \tau F \Omega$$

$$i_s R_0 = \tau \rightarrow i_s = \frac{\tau}{R_0} = \frac{1}{F} A$$

حال بجای خازن، سلف را قرار داده و از معادل تونن مدار مقاومت خطی استفاده می کنیم.

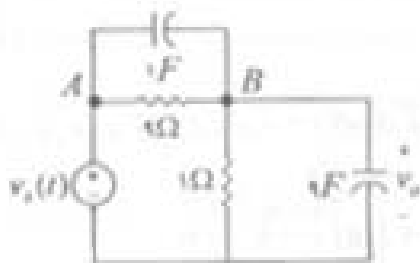


$$-\frac{1}{F} + \frac{v_L}{\tau} + \frac{1}{H} \int v_L dt = 0 \rightarrow \frac{1}{F} \frac{dv_L}{dt} + \frac{1}{H} v_L = 0 \rightarrow \frac{dv_L}{dt} + \frac{1}{F} v_L = 0 \rightarrow v_L(t) = K e^{-\frac{t}{F}}$$

در $t = 0$ سلف مدار باز بوده بنابراین داریم:

$$v_L(0) = \left(\frac{1}{F} A \right) (\tau F \Omega) = \tau V \rightarrow K = \tau \rightarrow v_L(t) = \tau e^{-\frac{t}{F}}$$

مسئله ۲۹



پاسخ پله v_c را برای تمام t تعیین و رسم کنید.

شکل مسئله ۲۹

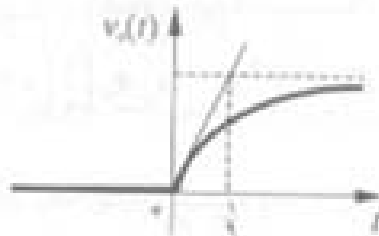
حل: برای تعیین پاسخ پله $t > 0$ ، $v_s(t) = u(t) = 1$ قرار می دهیم. در $t = 0$ خازن ها اتصال کوتاه بوده لذا $v_c(0) = 0$ می باشد. و برای $t \rightarrow \infty$ خازن ها مدار باز شده و لذا با استفاده از قاعده تقسیم ولتاژ خواهیم داشت:

$$v_c(\infty) = \frac{1}{1+1} \cdot 1 = \frac{1}{2} V$$

واضح است که دو مدار RC مجزا داریم. بنابراین ثابت زمانی و ولتاژ v_c ، $T = RC = 1 \times 1 = 1$ خواهد شد پس خواهیم داشت:

$$v_c(t) = (v_c(0) - v_c(\infty))e^{-\frac{t}{T}} + v_c(\infty) = \frac{1}{2}(1 - e^{-t}) \quad , t > 0 = \frac{1}{2}u(t)(1 - e^{-t})$$

شکل موج $v_c(t)$ در شکل زیر رسم شده است.



مسئله ۵۰



ثابت کنید پاسخ ضربه v_c مشتق پاسخ پله i_s نمی باشد. ($i_s = v_c'$).

شکل مسئله ۵۰

حل: ابتدا پاسخ پله i_s را بدست می آوریم. بدین منظور با فرض $i_s(t) = u(t) = 1, t > 0$ داریم:

$$-1 + \frac{dv_c}{dt} + v_c' = 0 \rightarrow \frac{dv_c}{1-v_c'} = dt \rightarrow \left(\frac{dv_c}{1-v_c'} + \frac{dv_c}{1+v_c'} \right) = 1 dt$$

با انتگرالگیری از طرفین معادله دیفرانسیل بالا داریم:

$$(-\ln(1-v_c') + \ln(1+v_c')) = t + C$$

از طرفی می دانیم که خازن در $t=0$ اتصال کوتاه خواهد بود. بنابراین $v_c(0) = 0$ بوده لذا خواهیم داشت:

$$v_c(0) = 0 \rightarrow (-\ln(1) + \ln(1)) = 0 + C \rightarrow C = 0 \rightarrow \ln\left(\frac{1+v_c'}{1-v_c'}\right) = t$$

$$\rightarrow \frac{1+v_c'}{1-v_c'} = e^t \rightarrow i(t) = v_c'(t) = \frac{e^t - 1}{e^t + 1}$$

در ادامه با جایگذاری $v_c(t) = \delta(t)$ پاسخ ضربه را محاسبه خواهیم کرد.

$$-\delta(t) + \frac{dv_c}{dt} + v_c' = 0 \rightarrow \frac{dv_c}{dt} + v_c' = \delta(t), t \geq 0$$

حل با انگراندگیری از $t=0^-$ تا $t=0^+$ و ابتداست خواهیم آورد.

$$\int_{t=0^-}^{t=0^+} \frac{dy}{dt} dt + \int_{t=0^-}^{t=0^+} v_1 dt = \int_{t=0^-}^{t=0^+} \delta(t) dt \rightarrow v_1(0^+) - v_1(0^-) + 0 = 1 \rightarrow v_1(0^-) = 0 \rightarrow v_1(0^+) = 1$$

واضح است که v_1 در بازه $t=0^-$ تا $t=0^+$ کرندار می باشد و لذا $\int_{t=0^-}^{t=0^+} v_1 dt = 0$ شد ولی $\frac{dy}{dt}$ در بازه $t=0^-$ تا $t=0^+$ کرندار

نیست. بنابراین معادله دیفرانسیل فوق را می توان بصورت زیر نوشت.

$$\frac{dy}{dt} + v_1 = 0 \quad (2) \quad v_1(0^+) = 1 \rightarrow \frac{dy}{dt} = -1 \rightarrow -\frac{1}{v_1} = -t + C \quad v_1(0^+) = 1$$

$$\rightarrow C = -1 \rightarrow h(t) = v_1(t) = \frac{1}{1+t}$$

با گرفتن مشتق از پاسخ پله داریم.

$$\frac{dh(t)}{dt} = \frac{1e^{-t}(e^{-t} + 1) - 1e^{-t}(e^{-t} - 1)}{(e^{-t} + 1)^2} = \frac{2e^{-t}}{(e^{-t} + 1)^2} = h(t)$$

بنابراین پاسخ ضربه مشتق پاسخ پله نمی باشد و این به علت غیر خطی بودن مدار است.

مسئله ۵۱

کلید S_1 و S_2 برای مدت طولانی به ترتیب باز و بسته بوده اند. در $t=0^-$ و S_1 بسته و S_2 بسته است. در $t=0^+$ هر دو را باز می کنیم. جریان گذرنده از سلف برای $t \geq 0$ و $t < 0$ چیست.

شکل مسئله ۵۱

حل: برای $t < 0^-$ کلید S_1 و S_2 هر دو بسته اند. ملاحظه می شود که همه جریان $1A$ از اتصال کوتاه ناشی

از بسته بودن S_2 می گذرد. بنابراین منبع جریان $1A$ عملاً از مدار خارج خواهد بود.



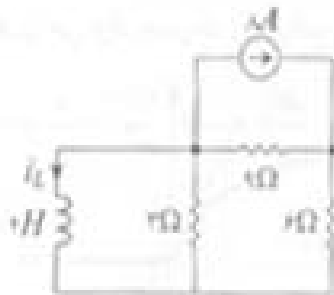
در $t=0^+$ سلف مدار باز بوده لذا $i_L(0^+) = 0$ می باشد و در $t \rightarrow \infty$ سلف اتصال کوتاه بوده بنابراین داریم.

$$v_A = \frac{2 \parallel 1}{2 \parallel 1 + 1} \cdot 1V = 2/3V \rightarrow i_L(\infty) = \frac{2/3}{1A} = 2/3A$$

معادل دو سر سلف $R = (2P2)P[(2P2) + 2/A] = 4\Omega \rightarrow T = \frac{L}{R} = 2$

$\rightarrow i_L(t) = (i_L(0) - i_L(\infty))e^{-\frac{t}{T}} + i_L(\infty) = 2(1 - e^{-\frac{t}{2}})$

برای $t > 1$ و $R_1 = 1$ هر دو باز خواهند بود و مدار بصورت زیر می باشد.



با توجه به قسمت قبل $i_L(1) = 2(1 - e^{-\frac{1}{2}}) = 1/18$ خواهد بود بنابراین با استفاده از قاعده تقسیم جریان داریم.

$i_L(\infty) = -\frac{1}{1+2} \times 2 = -2/3$

معادل دو سر سلف $R = (1+2)P2 = \frac{10}{3} \rightarrow T = \frac{L}{R} = \frac{3}{10} = \frac{12}{40}$

$\rightarrow i_L(t) = (i_L(1) - i_L(\infty))e^{-\frac{t-1}{T}} + i_L(\infty) = 5/18e^{-\frac{30}{12}(t-1)} - 2/3$

$\rightarrow i_L(t) = \begin{cases} 2(1 - e^{-\frac{t}{2}}) & 0 \leq t \leq 1 \\ 5/18e^{-\frac{30}{12}(t-1)} - 2/3 & t > 1 \end{cases}$

مسئله ۵۲

$v_x = ?$

شکل مسئله ۵۲

حل:

① KCL برای گره $\rightarrow i_x + \frac{v_x - 10}{200 \times 10^3} = 10 \times 10^{-3} \frac{dv_x}{dt} \rightarrow i_x = 5 \times 10^{-3} + 10^{-5} \frac{dv_x}{dt}$

Ⓑ) برای KCL $\rightarrow 1 \cdot \left(5 \times 10^{-3} + 1 \cdot 10^{-3} \frac{dv_c}{dt} \right) + 1 \cdot 10^{-3} \frac{dv_c}{dt} + \frac{v_c - 10}{1 \times 10^{-3}} = 0$

$\rightarrow \frac{dv_c}{dt} + \frac{1 \cdot 10^{-3}}{1 \cdot 10^{-3}} v_c = \frac{5}{1 \cdot 10^{-3}} \times 10^{-3} \rightarrow v_c(t) = K_1 e^{-\frac{t}{1 \cdot 10^{-3}}} + K_2, t > 0$

با جایگذاری پاسخ خصوصی K_2 در معادله دیفرانسیل $\frac{1 \cdot 10^{-3}}{1 \cdot 10^{-3}} K_2 = \frac{5}{1 \cdot 10^{-3}} \times 10^{-3}$ و یا $K_2 = 5$ شده و همچنین در $t = 0$ حالت اتصال کوتاه بوده بنابراین داریم

$v_c(0) = 0 \rightarrow K_1 + 5 = 0 \rightarrow K_1 = -5 \rightarrow v_c(t) = 5u(t) \left(1 - e^{-\frac{t}{1 \cdot 10^{-3}}} \right)$

مسئله ۵۳

Ⓐ) $i(t)$ و $v_c(t)$ را برای $t \geq 0$ حساب کنید.
 (به مدت طولانی S_1 در وضعیت A و S_2 باز می باشد.)

شکل مسئله ۵۳

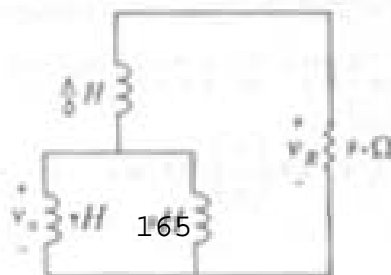
حل: برای $t < 0$ مدار بصورت زیر می باشد.



در $t = 0^-$ مدار به حالت دائمی رسیده و سلفها اتصال کوتاه خواهد بود بنابراین داریم

$i_L(0^-) = i_{4H}(0^-) = 5A, i_{5H}(0^-) = 0, v_c(0^-) = 0, i_c(0^-) = 0$

برای $t > 0$ مدار بصورت زیر تغییر خواهد کرد



از آنجا که هیچگونه ولتاژ یا معینی به دو سر سلفها وصل نمی شود لذا داریم:

$$i_{L_1}(0^+) = i_{L_1}(0^-) = 0.4, \quad i_{L_2}(0^+) = i_{L_2}(0^-) = 0.4, \quad i_C(0^+) = i_C(0^-) = 0$$

بنابراین ولتاژ دو سر مفارمت $v_C = 6 \cdot (-0.4) = -2.4 \text{ V}$ بوده و خواهیم داشت:

$$v_C(0^+) = \frac{1 \text{ Pf} + \frac{1}{5}}{1 \text{ Pf} + \frac{1}{5}} v_C = \frac{11}{7} (-2.4) = -3.6 \text{ V}$$

می دانیم که در $t = \infty$ سلفها اتصال کوتاه شده و لذا $v_C(\infty) = 0$ خواهد بود. در ادامه ثابت زمانی مدار را حساب خواهیم کرد.

$$T = \frac{L}{R} = \frac{1 \text{ Pf} + \frac{1}{5}}{R} = \frac{1}{6} = \frac{1}{12}$$

$$\rightarrow v_C(t) = (v_C(0^+) - v_C(\infty))e^{-\frac{t}{T}} + v_C(\infty) = -3.6e^{-12t}, \quad t > 0$$

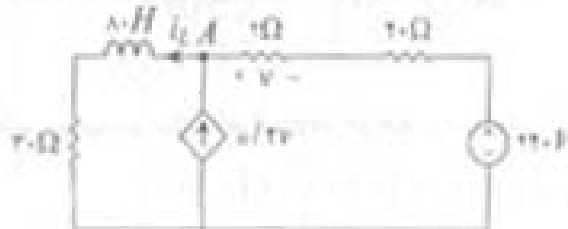
$$i_C(t) = i_C(0) + \frac{1}{r} \int_0^t (-v_C(t)) dt = 0.4 \int_0^t e^{-12t} dt = -0.3e^{-12t} \Big|_0^t = 0.3(1 - e^{-12t}), \quad t > 0$$

مسئله ۵۲

و رسم کنید.
(i_1 برای مدت طولانی باز بوده است)

شکل مسئله ۵۲

حل: به ازای $t < 0$ کلید K باز بوده و مدار بصورت زیر می باشد.



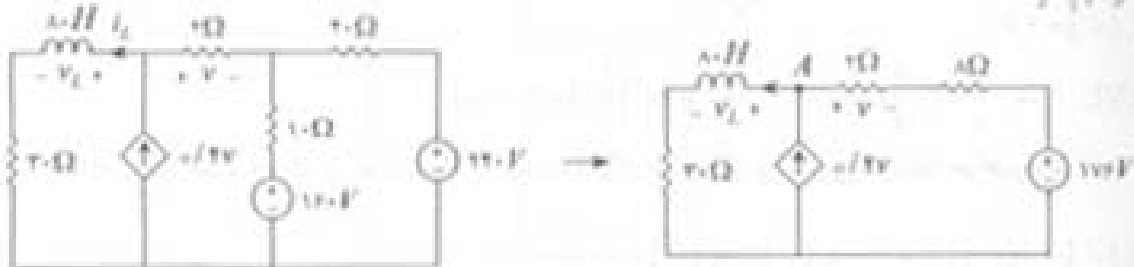
در $t = 0^+$ مدار به حالت دائمی خود رسیده و سلف بصورت اتصال کوتاه عمل می کند بنابراین داریم:

① KCL برای گره $A \rightarrow i_L - 0.1i_L + \frac{v}{3} = 0 \rightarrow v = -6i_L$

KVL برای حلقه بیرونی $\rightarrow -3i_L + v + 3 \cdot \left(\frac{v}{3}\right) + 10 = 0 \rightarrow -3i_L - 2i_L = -10$

$$\rightarrow -3d_L + 11d_L = 11 \rightarrow i_L(t^-) = \frac{11}{8} = 1.4$$

برای $t > 0$ کلید بسته شده و مدار بصورت زیر تغییر خواهد کرد که با استفاده از تبدیل تونل-تونل آن را ساده خواهیم کرد.



③ KCL برای کره $\rightarrow i_L - 1 + \frac{V}{1} = 0 \rightarrow V = -1d_L$

KVL برای حلقه بیرونی $\rightarrow -3d_L - V_L + V + A\left(\frac{V}{1}\right) + 11V = 0$

$$\rightarrow -3d_L - V_L + (-1d_L) + A\left(\frac{-1d_L}{1}\right) + 11V = 0$$

$$\rightarrow V_L + 4d_L = 11V \rightarrow A \cdot \frac{dV_L}{dL} + 4d_L = 11V \rightarrow \frac{dV_L}{dL} + i_L = \frac{11}{5}$$

$$\rightarrow i_L(t) = K_1 e^{-t} + K_2, t > 0$$

با جایگذاری پاسخ خصوصی K_2 در معادله دیفرانسیل $\frac{11}{5} = \frac{11}{5}$ شده، همچنین از آنجا که هیچ ولتاژی در نهایت به دو سر سلف اعمال نشده است لذا خواهیم داشت:

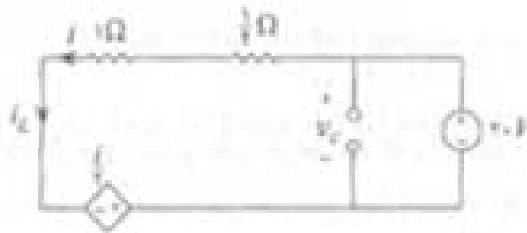
$$i_L(t^-) = i_L(t^+) = 1.4 \rightarrow K_1 + \frac{11}{5} = 1.4 \rightarrow K_1 = -\frac{8}{5} \rightarrow i_L(t) = \frac{11}{5} - \frac{8}{5} e^{-t}, t > 0$$

مسئله ۵۵

④ $i_L(t)$ و $v_L(t)$ را برای $t > 0$ حساب کنید.
(برای مدت طولانی S_1 بسته و S_2 باز بوده است)

شکل مسئله ۵۵

حلی: به ازای $t = 0^-$ S_1 بسته و S_2 باز بوده و مدار به حالت دائمی خود رسیده است بنابراین سلف اتصال کوتاه و خازن مدار باز بوده و خواهیم داشت:



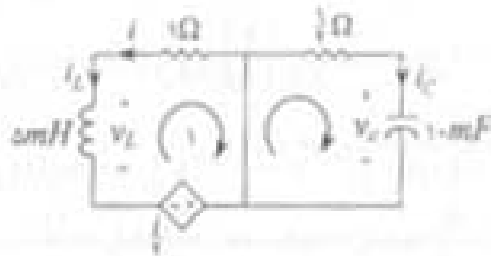
$$v_s(s) = 2V$$

$$\text{KVL} \rightarrow \frac{1}{s} - i - \frac{1}{s}i + 2 = 0 \rightarrow i_L(s) = i(s) = 2A$$

و از آنجا که روی خازن جریان بی نهایت و یا روی سلف ولتاژ بی نهایت واقع نمی شود لذا خواهیم داشت:

$$v_c(s) = v(s) = 2V, \quad i_L(s) = i(s) = 2A$$

برای $t > 0$ ، i_L برابر با ۲ است خواهد شد و مدار زیر را خواهیم داشت:



$$i = i_L$$

$$\text{KVL برای مش 1} \rightarrow \frac{i_L}{s} - v_L - i_C = 0 \rightarrow 5 \times 10^{-3} \frac{di_L}{dt} + \frac{i_L}{s} = 0$$

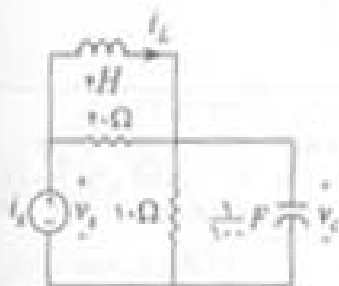
$$\rightarrow \frac{di_L}{dt} + 10 \cdot i_L = 0 \rightarrow i_L(t) = K e^{-10t}, \quad t > 0$$

$$\rightarrow i_L(s) = 2A \rightarrow K = 2 \rightarrow i_L(t) = 2e^{-10t}, \quad t > 0$$

$$\text{KVL برای مش 2} \rightarrow \frac{1}{s}i_C + v_C = 0 \rightarrow \frac{1}{s} \left(10 \times 10^{-6} \frac{dv_C}{dt} \right) + v_C = 0$$

$$\rightarrow \frac{dv_C}{dt} + 20 \cdot v_C = 0 \rightarrow v_C(t) = K e^{-20t}$$

$$v_C(s) = 2V \rightarrow K = 2 \rightarrow v_C(t) = 2e^{-20t}, \quad t > 0$$

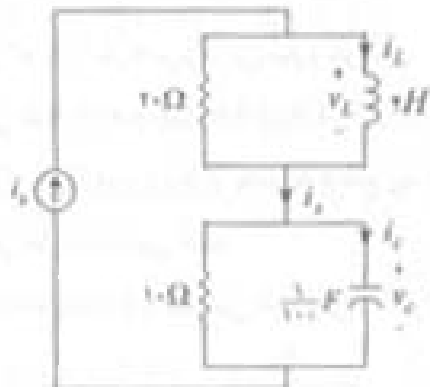


مسئله ۵۶

Ⓚ $v_c(t)$ و $i_L(t)$ و $v_L(t)$ را بیابید. $(i_L = 2 + 4e^{-t})$

شکل مسئله ۵۶

حل: واضح است که یک مدار RC موازی با یک مدار RL موازی سری شده است.



به ازای $t < 0$ هر دو مدار به حالت پایمی خود رسیده اند. به عبارت دیگر سلف اتصال کوتاه و خازن مدار باز است بنابراین داریم:

$$i_L(t^0) = 3.0 \text{ A} \quad v_C(t^0) = (1.0 \Omega)(3.0) = 3.0 \text{ V}$$

به ازای $t > 0$ ، $i_L(t) = 3.0 + 6.0e^{-t} = 9.0 \text{ A}$ شده بنابراین داریم:

$$\frac{v_L}{1.0} + i_L = 9.0 \rightarrow \frac{1}{1.0} \frac{dv_L}{dt} + i_L = 9.0 \rightarrow \frac{dv_L}{dt} + 10i_L = 90.0 \rightarrow i_L(t) = K_1 e^{-10t} + K_2, t > 0$$

با جایگذاری K_2 در معادله دیفرانسیل $10K_2 = 90.0$ یا $K_2 = 9.0$ شده. و همچنین با اعمال شرط اولیه خواهیم داشت:

$$i_L(t^0) = 3.0 \text{ A} \rightarrow 3.0 = K_1 + 9.0 \rightarrow K_1 = -6.0 \rightarrow i_L(t) = -6.0e^{-10t} + 9.0, t > 0$$

در ادامه به محاسبه $v_C(t)$ خواهیم پرداخت.

$$\frac{v_C}{1.0} + i_C = 9.0 \rightarrow \frac{v_C}{1.0} + \frac{1}{1.0} \frac{dv_C}{dt} = 9.0 \rightarrow \frac{dv_C}{dt} + 10v_C = 9.0 \rightarrow v_C(t) = K_3 e^{-10t} + K_4, t > 0$$

با جایگذاری پاسخ خصوصی K_4 در معادله دیفرانسیل $10K_4 = 9.0$ یا $K_4 = 0.9$ شده. و همچنین با اعمال شرط اولیه خواهیم داشت:

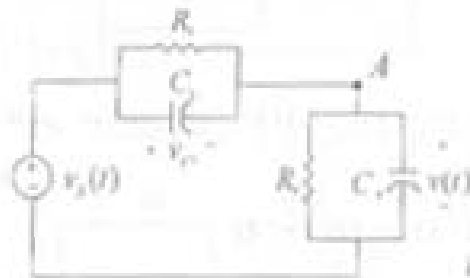
$$v_C(t^0) = 3.0 \rightarrow K_3 + 0.9 = 3.0 \rightarrow K_3 = -2.1 \rightarrow v_C(t) = -2.1e^{-10t} + 0.9, t > 0$$

در نهایت $v_s(t)$ را بدست خواهیم آورد:

$$v_s(t) = v_L + v_C = 12.0e^{-10t} - 5.1e^{-10t} + 9.9, t > 0$$

مسئله ۵۷

- الف - معادله دیفرانسیلی که v را به v_s مربوط می سازد بنویسید.
- ب - پاسخ پله v را تعیین کنید. ($v_s(0^-) = v_s(0^+) = 0$)
- پ - چه رابطه ای بین R_1 و R_2 و C_1 و C_2 برقرار باشد تا v تابع پله شود.
- ت - جریان گذرنده از هر عازن را تعیین کنید.
- ث - اگر متغیر ولتاژ $v_s(t)$ با جریان $i(t)$ تعویض شود جواب سئوالات بالا به چه صورت درمی آید.



شکل مسئله ۵۷

حل : الف - با توجه به شکل مسئله داریم

$$v_s = v_1 + v$$

$$\text{KCL برای گره } \textcircled{A} \rightarrow -\frac{v_s - v}{R_1} - C_1 \frac{d(v_s - v)}{dt} + \frac{v}{R_2} + C_2 \frac{dv}{dt} = 0$$

$$\rightarrow \frac{dv}{dt} + \frac{R_1 + R_2}{R_1 R_2 (C_1 + C_2)} v = \frac{C_1}{C_1 + C_2} \frac{dv_s}{dt} + \frac{1}{R_2 (C_1 + C_2)} v_s$$

ب - پاسخ پله با حل معادله دیفرانسیل فوق به ازای $t > 0$ بدست خواهد آمد

$$\frac{dv}{dt} + \frac{R_1 + R_2}{R_1 R_2 (C_1 + C_2)} v = \frac{1}{R_2 (C_1 + C_2)} \rightarrow v(t) = K_1 e^{-\frac{R_1 + R_2}{R_1 R_2 (C_1 + C_2)} t} + K_2, t > 0$$

با جایگذاری پاسخ خصوصی K_1 در معادله دیفرانسیل $K_1 = \frac{1}{R_2 (C_1 + C_2)}$ و یا $K_2 = \frac{R_1}{R_1 + R_2}$

شده و همچنین در $t = 0$ هر دو عازن اتصال کوتاه شده و مقاومت ها را از مدار خارج خواهند کرد ولی می توان نوشت

$$v_s(0^+) + v_c(0^+) = v_s(0^+) = 1V \rightarrow v(0^+) = v_c(0^+) = \frac{C_1}{C_1 + C_2} (1V) = \frac{C_1}{C_1 + C_2}$$

$$\rightarrow K_1 + \frac{R_1}{R_1 + R_2} = \frac{C_1}{C_1 + C_2} \rightarrow K_1 = \left(\frac{C_1}{C_1 + C_2} - \frac{R_1}{R_1 + R_2} \right)$$

$$\rightarrow i(t) = v(t) = u(t) \left\{ \frac{R_1}{R_1 + R_2} + \left(\frac{C_1}{C_1 + C_2} - \frac{R_2}{R_1 + R_2} \right) e^{-\frac{R_1 + R_2}{R_1 R_2 (C_1 + C_2)} t} \right\}$$

پ = با این منظور باید ضریب قسمت نمایی $i(t)$ برابر صفر شود و یا:

$$\frac{C_1}{C_1 + C_2} - \frac{R_2}{R_1 + R_2} = 0 \rightarrow C_1 R_1 + C_1 R_2 = C_2 R_1 + C_2 R_2 \rightarrow C_1 R_1 = C_2 R_2$$

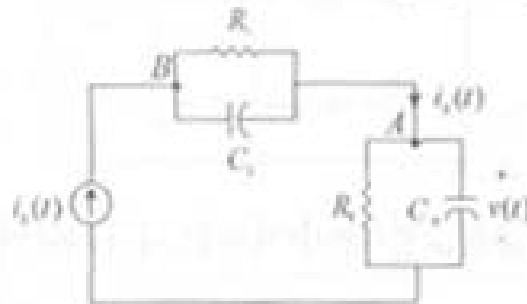
ت = با توجه به شکل مدار می توان نوشت:

$$i_{C_1} = C_1 \frac{dv}{dt} = C_1 \frac{d(i(t))}{dt} = \frac{C_1 (R_1 + R_2)}{R_1 R_2 (C_1 + C_2)} \left(\frac{R_1}{R_1 + R_2} - \frac{C_1}{C_1 + C_2} \right) u(t) e^{-\frac{R_1 + R_2}{R_1 R_2 (C_1 + C_2)} t}$$

$$v_{C_1} = v_{C_2} = v, \quad t > 0$$

$$\rightarrow i_{C_1} = C_1 \frac{d(v - v_{C_2})}{dt} = -C_1 \frac{dv_{C_2}}{dt} = \frac{C_1 (R_1 + R_2)}{R_1 R_2 (C_1 + C_2)} \left(\frac{C_1}{C_1 + C_2} - \frac{R_2}{R_1 + R_2} \right) e^{-\frac{R_1 + R_2}{R_1 R_2 (C_1 + C_2)} t}, \quad t > 0$$

ت = در این حالت مدار بصورت زیر خواهد شد:



جریان ورودی دو قسمت RC و RL یکسان است بنابراین مدار بصورت دو مدار مرتبه اول مجزا عمل می کند.

$$\textcircled{A} \text{ برای KCL: } \rightarrow \frac{v}{R} + C_1 \frac{dv}{dt} = i_s \rightarrow \frac{dv}{dt} + \frac{v}{RC_1} = \frac{i_s}{C_1}$$

$$i_s(t) = u(t) = 1, \quad t > 0 \rightarrow \frac{dv}{dt} + \frac{v}{RC_1} = \frac{1}{C_1} \rightarrow v(t) = K_1 e^{-\frac{t}{RC_1}} + K_2$$

$$\frac{K_2}{RC_1} = \frac{1}{C_1} + K_1 = R_1 \cdot v(-) = 0 \rightarrow K_2 + R_1 = 0 \rightarrow K_2 = -R_1 \rightarrow v(t) = R_1 u(t) \left(1 - e^{-\frac{t}{RC_1}} \right)$$

واضح است که هیچ وقت ضریب قسمت نمایی صفر نشده و پاسخ $v(t)$ نمی تواند بصورت یک تابع پله باشد.


در ادامه جریان گذرنده از خازنها را حساب می کنیم.

$$i_{C_1} = C_1 \frac{dv}{dt} = u(t) e^{-\frac{t}{RC_1}}, \quad t > 0$$

و به روش مشابه $v_o(t) = R u(t) \left(1 - e^{-\frac{t}{RC}} \right)$ بوده بنابراین داریم

$$i_o = C \frac{dv_o}{dt} = u(t) e^{-\frac{t}{RC}}, t > 0$$

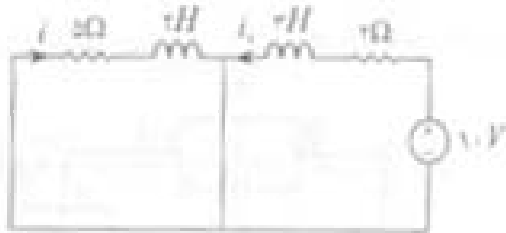
مسئله ۵۸



جریان i را برای تمام t محاسبه کنید. (S برای مدت طولانی بسته بوده است.)

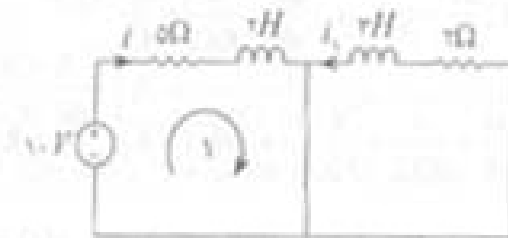
شکل مسئله ۵۸

حلی: به ازای $t < 0$ ، $u(t) = 0$ و $u(-t) = 1$ و کلید S بسته می باشد بنابراین شکل مدار بصورت زیر خواهد بود



واضح است که برای $t < 0$ ، $u(t) = 0$ بوده بنابراین $i(0^+) = i(0^-) = 0$ می باشد همچنین از آنجا که سلف H در حالت پایمی اتصال کوتاه شده لذا $i(0^+) = \frac{1}{2} = 0.5A$ خواهد بود

به ازای $0 < t < \frac{1}{2}$ ، $u(t) = 1$ و $u(-t) = 0$ و کلید بسته می باشد لذا مدار بصورت زیر خواهد بود



$$\text{KVL برای مشر ①} \rightarrow -1 + 2i + 2 \frac{di}{dt} = 0 \rightarrow \frac{di}{dt} + \frac{5}{2}i = 0.5 \rightarrow i(t) = K_1 e^{-\frac{5}{2}t} + K_2, 0 < t < \frac{1}{2}$$

$$\frac{5}{2}K_1 = 0 \rightarrow K_1 = 0, i(0^+) = 0.5 \rightarrow K_2 + 2 = 0.5 \rightarrow K_2 = -1.5$$

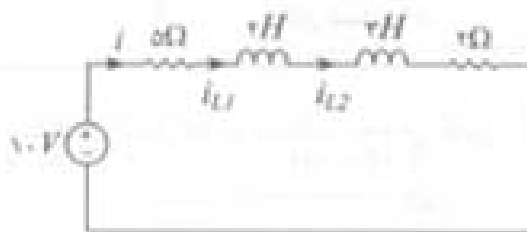
$$\rightarrow i(t) = \tau(1 - e^{-\frac{t}{\tau}}) \quad \dots < t < \frac{1}{\tau} \rightarrow i\left(\frac{1}{\tau}^{-}\right) = \tau(1 - e^{-1}) = 1/\tau \text{ A}$$

برای محاسبه $i(t)$ می توان نوشت

$$i(t) = Ke^{-\frac{t}{L}} = Ke^{-\frac{t}{\tau}} \quad , i(0^-) = 0 \rightarrow K = 0 \rightarrow i(t) = 0e^{-\frac{t}{\tau}} \quad \dots < t < \frac{1}{\tau}$$

$$\rightarrow i\left(\frac{1}{\tau}^{-}\right) = 0e^{-1} = 0 \text{ A}$$

برای $t > \frac{1}{\tau}$ کلید باز شده و مدار بصورت زیر خواهد شد



$$-1 + 5\frac{di}{dt} + \tau\frac{di}{dt} + \tau i = 0 \rightarrow \frac{di}{dt} + \frac{\tau}{5}i = \frac{1}{5} \rightarrow i(t) = K_1 e^{-\frac{\tau}{5}(t-\frac{1}{\tau})} + K_2 \quad , t > \frac{1}{\tau}$$

با جایگذاری پاسخ خصوصی K_2 در معادله دیفرانسیل $\frac{\tau}{5}K_2 = \frac{1}{5}$ و $K_2 = \frac{1}{\tau} = 1/\tau \text{ A}$ و همچنین $i\left(\frac{1}{\tau}^{+}\right)$ را می توان بصورت زیر حساب کرد.

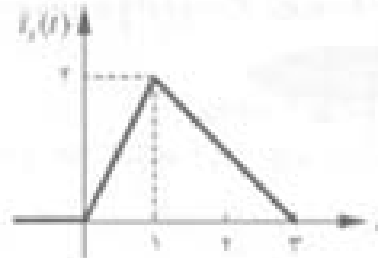
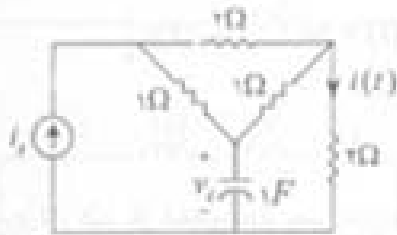
$$i\left(\frac{1}{\tau}^{+}\right) = \frac{\varphi\left(\frac{1}{\tau}^{+}\right)}{L} = \frac{L_1 i_{L_1}\left(\frac{1}{\tau}^{+}\right) + L_2 i_{L_2}\left(\frac{1}{\tau}^{+}\right)}{L_1 + L_2} = \frac{\tau i\left(\frac{1}{\tau}^{+}\right) + \tau(-i\left(\frac{1}{\tau}^{+}\right))}{L_1 + L_2} = \frac{\tau(1/\tau) - \tau(\tau/5\tau)}{\tau + \tau} = -1/5\tau \text{ A}$$

$$\rightarrow K_1 + 1/\tau = -1/5\tau \rightarrow K_1 = -\tau \rightarrow i(t) = 1/\tau - \tau e^{-\frac{\tau}{5}(t-\frac{1}{\tau})}$$

$$\rightarrow i(t) = \begin{cases} 0 & \dots t < 0 \\ \tau(1 - e^{-\frac{t}{\tau}}) & \dots 0 < t < \frac{1}{\tau} \\ 1/\tau - \tau e^{-\frac{\tau}{5}(t-\frac{1}{\tau})} & \dots t > \frac{1}{\tau} \end{cases}$$

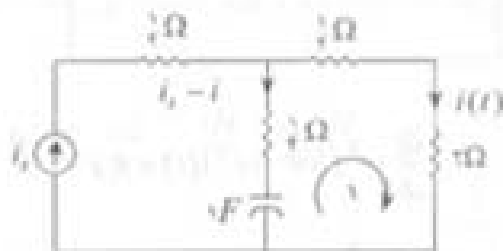
مسئله ۵۹

الف) $i(t)$ را به ازای $t \geq 0$ محاسبه و رسم کنید. $(v_c(0^-) = 1)$



شکل مسئله ۵۹

حل: ابتدا مدار را با استفاده از تبدیل مثلث به ستاره ساده می‌کنیم.



$$\text{KVL برای مش ۱} \rightarrow -v_c(0^-) + \int (i_s - i) dt - \frac{1}{\tau}(i_s - i) + \frac{1}{\tau}i + v = 0$$

$$\rightarrow -(i_s - i) - \frac{1}{\tau} \frac{d(i_s - i)}{dt} + \frac{1}{\tau} \frac{di}{dt} = 0 \rightarrow \frac{di}{dt} + \frac{\tau}{1}i = \frac{1}{1} \frac{di_s}{dt} + \frac{\tau}{1}i_s$$

به ازای $0 \leq t < 1$ ، $i_s(t) = 1$ بوده بنابراین خواهیم داشت:

$$\frac{di}{dt} + \frac{\tau}{1}i = \frac{1}{1} + \frac{\tau}{1} \rightarrow i(t) = \underbrace{Ke^{-\frac{\tau}{1}t}}_{\text{پاسخ عمومی}} + \underbrace{At + B}_{\text{پاسخ خصوصی}}$$

پاسخ عمومی پاسخ خصوصی

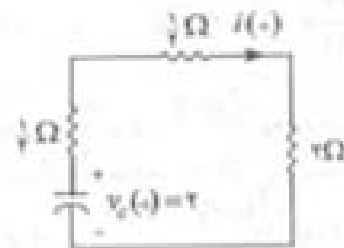
با جایگذاری پاسخ خصوصی در معادله دیفرانسیل داریم:

$$A + \frac{\tau}{1}(At + B) = \frac{1}{1} + \frac{\tau}{1} \rightarrow \frac{\tau}{1}At + \left(A + \frac{\tau}{1}B\right) = \frac{1}{1} + \frac{\tau}{1}$$

$$\rightarrow \begin{cases} \frac{\tau}{1}A = \frac{1}{1} \\ A + \frac{\tau}{1}B = \frac{\tau}{1} \end{cases} \rightarrow A = \frac{1}{\tau}, B = -\frac{1}{1} \rightarrow i(t) = Ke^{-\frac{\tau}{1}t} + \frac{1}{\tau}t - \frac{1}{1}$$

در $t = 0$ ، مدار بصورت زیر می باشد.

$$i(\infty) = \frac{v_s(\infty)}{\frac{1}{2} + \frac{1}{2} + 2} = \frac{2}{\frac{11}{2}} = \frac{4}{11}$$



$$\rightarrow K - 0 = \frac{4}{11} \rightarrow K = \frac{44}{11} \rightarrow i(t) = \frac{44}{11} e^{-\frac{t}{11}} + 11 - 0$$

و به ازای $1 \leq t < 2$ ، $i_s(t) = 2 - t$ بوده بنابراین خواهیم داشت:

$$\frac{di}{dt} + \frac{t}{11}i = -\frac{t}{11} + 1 \rightarrow i(t) = \underbrace{K e^{-\frac{t}{11}}}_{\text{پاسخ همگن}} + \underbrace{A(t-1) + B}_{\text{پاسخ خصوصی}}$$

با جایگذاری پاسخ خصوصی در معادله دیفرانسیل داریم:

$$\frac{t}{11}At + \frac{1}{11}(7A + 2B) = -\frac{t}{11} + 1 \rightarrow \begin{cases} \frac{t}{11}A = -\frac{t}{11} \\ \frac{1}{11}(7A + 2B) = 1 \end{cases} \rightarrow A = -1, B = \frac{1}{2}$$

$$\rightarrow i(t) = K e^{-\frac{t}{11}} - t + \frac{11}{2}$$

$$\rightarrow i(1^-) = i(1^+) = \frac{44}{11} e^{-\frac{1}{11}} + 11 - 0 \Big|_{t=1} = -1/11 \rightarrow K + \frac{1}{2} = -1/11 \rightarrow K = -2/01$$

$$\rightarrow i(t) = -2/01 e^{-\frac{t}{11}} - t + \frac{11}{2}$$

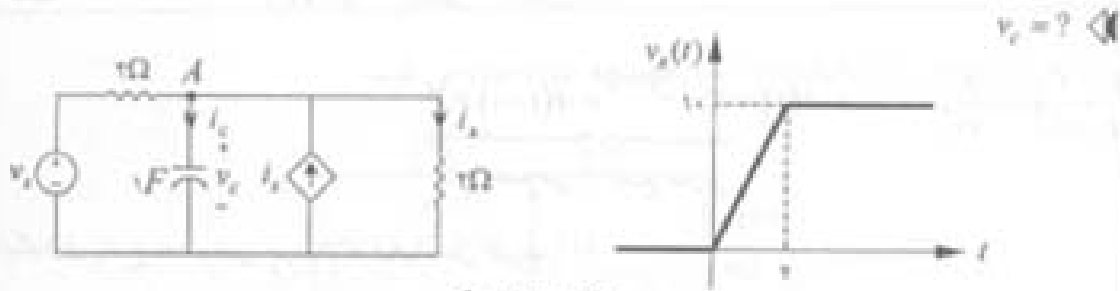
و در نهایت به ازای $t \geq 2$ ، $i_s(t) = 0$ ، $t \geq 2$ و داریم:

$$\frac{di}{dt} + \frac{t}{11}i = 0 \rightarrow i(t) = K e^{-\frac{t}{11}}$$

$$\rightarrow i(2^-) = i(2^+) = -2/01 e^{-\frac{2}{11}} - 2 + \frac{11}{2} \Big|_{t=2} = 2/10 \rightarrow K = 1/02 \rightarrow i(t) = 1/02 e^{-\frac{t}{11}}$$

$$\rightarrow i(t) = \begin{cases} 0 & , t < 0 \\ \frac{9\tau}{11} e^{-\frac{t}{11\tau}} + 11 - 5 & , 0 \leq t < 1 \\ -\tau/0.1e^{-\frac{t}{11\tau}(t-1)} - t + \frac{11}{\tau} & , 1 \leq t < 2 \\ -1.1e^{-\frac{t}{11\tau}(t-2)} & , t \geq 2 \end{cases}$$

مسئله ۶۰



شکل مسئله ۶۰

حل: با توجه به شکل مسئله داریم.

$$\textcircled{A} \text{ برای KCL} \rightarrow \frac{v_c - v_s}{1} + \frac{dv_c}{dt} - i_s + i_s = 0 \rightarrow \frac{dv_c}{dt} + \frac{1}{1} v_c = \frac{v_s}{1}$$

به ازای $0 \leq t < 1$ معادله دیفرانسیل فوق بصورت زیر خواهد شد.

$$\frac{dv_c}{dt} + \frac{1}{1} v_c = \frac{0}{1} t \rightarrow v_c(t) = \underbrace{K e^{-\frac{t}{1}}}_{\text{پاسخ خصوصی}} + \underbrace{At + B}_{\text{پاسخ عمومی}}$$

با جایگذاری پاسخ خصوصی در معادله دیفرانسیل خواهیم داشت.

$$A + \frac{1}{1}(At + B) = \frac{0}{1} t \rightarrow \frac{A}{1} t + \left(A + \frac{B}{1} \right) = \frac{0}{1} t \rightarrow \begin{cases} \frac{A}{1} = \frac{0}{1} \\ A + \frac{B}{1} = 0 \end{cases} \rightarrow A = 0, B = -1.$$

$$\rightarrow v_c(t) = K e^{-\frac{t}{1}} + 0t - 1, v_c(0) = 0 \rightarrow K - 1 = 0 \rightarrow K = 1.$$

$$\rightarrow v_c(t) = 1e^{-\frac{t}{1}} + 0t - 1.$$

به ازای $t \geq 1$ ، $v_c(t) = 10$ ، $t \geq 1$ بوده و معادله دیفرانسیل زیر بدست خواهد آمد.

$$\frac{dv_c}{dt} + \frac{1}{\tau} v_c = 0 \rightarrow v_c(t) = \underbrace{K_1 e^{-\frac{1}{\tau}(t-1)}}_{\text{پاسخ عمومی}} + \underbrace{K_2}_{\text{پاسخ خصوصی}}$$

با جایگذاری پاسخ خصوصی K_2 در معادله دیفرانسیل $\frac{K_2}{\tau} = 0$ و با $K_1 = 10$ شده و خواهیم داشت.

$$v_c(\tau) = v_c(\tau) = 10 e^{-\frac{1}{\tau}(\tau-1)} + 2\tau - 10 \Big|_{\tau=0} = 2/9A \rightarrow K_1 + 10 = 2/9A \rightarrow K_1 = -9/3A$$

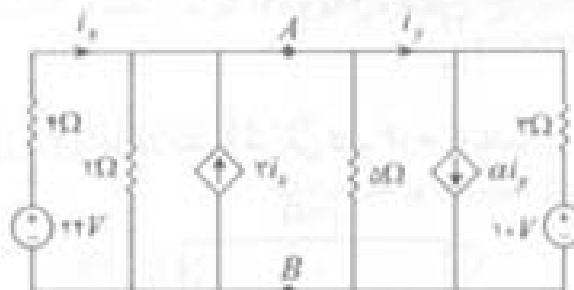
$$\rightarrow v_c(t) = -9/3A e^{-\frac{1}{\tau}t} + 10 \rightarrow v_c(t) = \begin{cases} 10 e^{-\frac{1}{\tau}t} + 2t - 10 & , 0 \leq t < 1 \\ -9/3A e^{-\frac{1}{\tau}(t-1)} + 10 & , t \geq 1 \end{cases}$$

مسئله ۶۱

الف- $\alpha = 7$ ، $v_{AB} = 12$ از تحلیل گره استفاده کنید.

ب- از معادل تونن دو سر A و B استفاده کنید.

ج- خازن C با ولتاژ اولیه $1V$ را به دو سر A و B وصل می کنیم. $v_c(t)$ چیست.



شکل مسئله ۶۱

حل: الف - گره B را مبدا فرض کرده و با توجه به شکل مسئله خواهیم داشت.

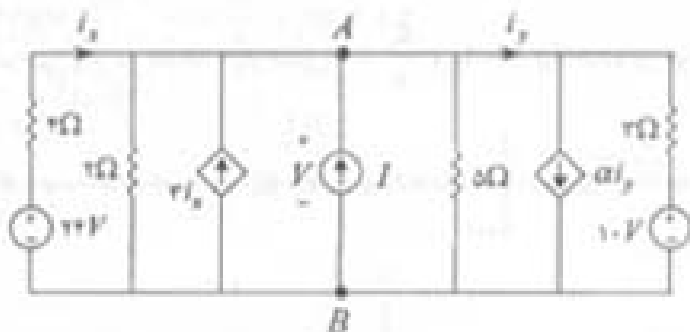
$$v_{AB} = 12, v_B = 0 \rightarrow v_A = 12 \rightarrow i_1 = \frac{22 - 12}{10} = 2A$$

$$i_2 = \alpha i_1 + \frac{12 - 10}{5} \rightarrow i_2 = \frac{2}{5}(1 - \alpha)$$

الف) برای KCL $\rightarrow -i_1 + \frac{12}{5} - \alpha i_2 + \frac{12}{5} = 0$

$$\rightarrow -\tau + \frac{1\tau}{\tau} - \tau + \frac{1\tau}{\tau} + \frac{\tau}{\tau(1-\alpha)} = 0 \rightarrow \alpha = \frac{1\tau}{2\tau}$$

به بدین منظور منبع جریان I را به دو سر A و B وصل کرده و ولتاژ دو سر آن را محاسبه خواهیم کرد.



$$I_x = \frac{22-V}{\tau} \quad I_y = \alpha I_x + \frac{V-10}{\tau} \rightarrow I_y = \frac{V-10}{\tau(1-\alpha)}$$

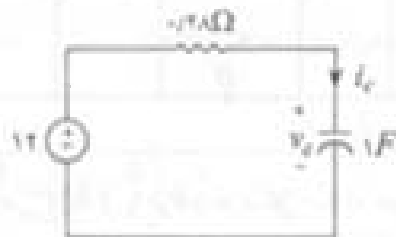
④ KCL برای گره $\rightarrow -\frac{22-V}{\tau} + \frac{V}{\tau} - \tau \left(\frac{22-V}{\tau} \right) + \frac{V}{\tau} + \frac{V-10}{\tau(1-\alpha)} - I = 0$

$$V = \frac{\tau \cdot (1-\alpha)}{1\tau\tau - 1 \cdot 2\alpha} I + \frac{1\tau\tau \cdot 0 - 1\tau\tau \cdot \alpha}{1\tau\tau - 1 \cdot 2\alpha} \rightarrow e_{oc} = V_{AB} = \frac{1\tau\tau \cdot 0 - 1\tau\tau \cdot \alpha}{1\tau\tau - 1 \cdot 2\alpha} = 1\tau \rightarrow \alpha = \frac{1\tau\tau}{2\tau\tau} = \frac{1\tau}{2\tau}$$

به بدین منظور معادل تونین دو سر A و B را بکار می بریم.

$$V = \frac{\tau \cdot \left(1 - \frac{1\tau}{2\tau} \right)}{1\tau\tau - 1 \cdot 2 \cdot \left(\frac{1\tau}{2\tau} \right)} I + \frac{1\tau\tau \cdot 0 - 1\tau\tau \cdot \frac{1\tau}{2\tau}}{1\tau\tau - 1 \cdot 2 \cdot \frac{1\tau}{2\tau}} = \tau/2\alpha I + 1\tau$$

بنابراین مدار مورد نظر بصورت زیر خواهد شد. فرض می کنیم $C = 1F$ باشد.

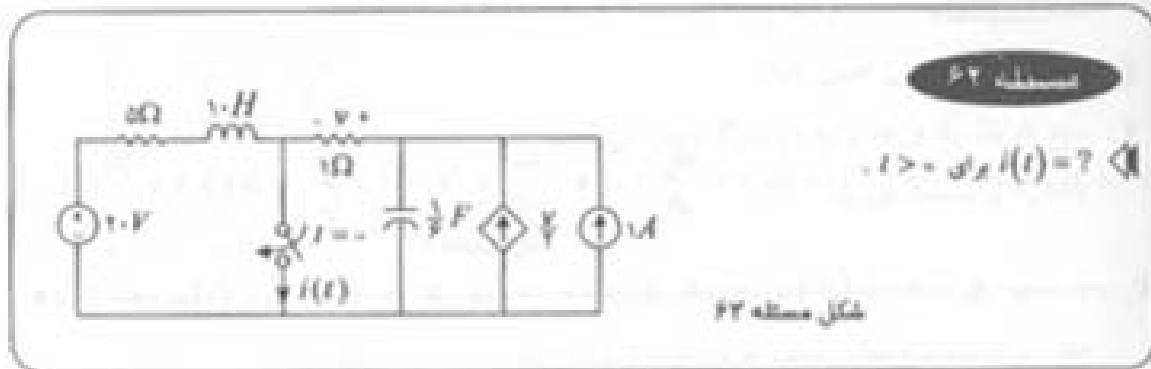


$$-1\tau + \tau/2\alpha \left(\frac{dv_c}{dt} \right) + v_c = 0 \rightarrow \frac{dv_c}{dt} + \tau/2\alpha v_c = \tau\tau/2\alpha$$

$$\rightarrow v_c(t) = k_1 e^{-t/2\alpha} + k_2 \quad t > 0$$

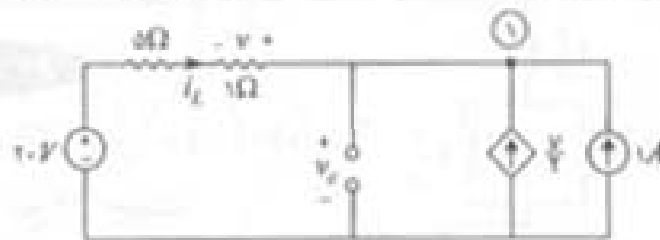
با جایگذاری پاسخ خصوصی k_2 در معادله دیفرانسیل $k_2 = 1\tau$ شده و با اعمال شرط اولیه خواهیم داشت.

$$v_c(\infty) = 2 \rightarrow 2 + 12 = 2 \rightarrow 2 = -1 \rightarrow v_c(t) = 12 - 1e^{-t/10}, t > 0$$



حل: به ازای \$t < 0\$ کلید باز بوده و در \$t = 0^-\$ مدار به حالت دائمی خود رسیده بنابراین سلف اتصال کوتاه

و پتانسیل مدار باز خواهد بود.



$$v = -i_L$$

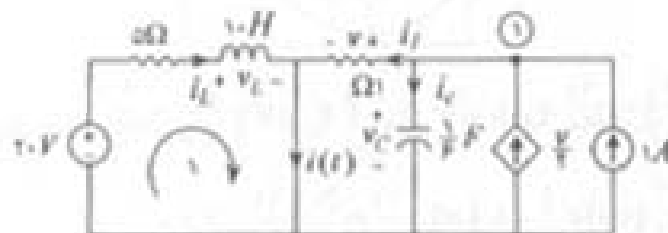
① برای KCL → $-i_L - \left(\frac{-i_L}{1}\right) - 1 = 0 \rightarrow -i_L(0^-) = -2A$

② برای KVL → $-20 + 5i_L + i_L + v_c = 0 \rightarrow v_c(0^-) = 20 - 6i_L(0^-) = 32V$

و از آنجا که هیچ ولتاژ و یا جریانی با مغایرتی نهایت به دو سر سلف و پتانسیل اعمال نمی شود لذا خواهیم داشت

$$i_L(0^+) = i_L(0^-) = -2A \quad , \quad v_c(0^+) = v_c(0^-) = 32V$$

در \$t = 0\$ کلید بسته شده و مدار بصورت زیر خواهد شد



دو مدار مجزای مرتبه اول داریم که هر کدام را به طور جداگانه تحلیل می کنیم.

$$v = v_c$$

① برای KCL → $\frac{v_c}{1} + \frac{1}{2} \frac{dv_c}{dt} - \frac{v_c}{5} - 1 = 0 \rightarrow \frac{dv_c}{dt} - 3v_c = 6$

$$\rightarrow v_c(t) = K_1 e^{-t} + K_2$$

$$2K_1 = 2 \rightarrow K_1 = 2 \therefore v_c(0^+) = 22 \rightarrow K_1 + 2 = 22 \rightarrow K_1 = 20$$

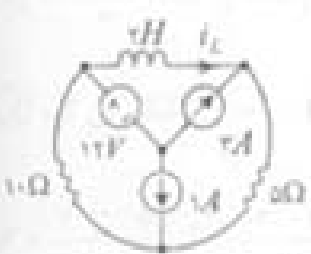
$$\rightarrow v_c(t) = 20e^{-t} + 2$$

$$\textcircled{1} \text{ KVL برای مش } \rightarrow -2 + 5i_L + 1 \cdot \frac{di_L}{dt} = 0 \rightarrow \frac{di_L}{dt} + i_L = 2 \rightarrow i_L(t) = K_3 e^{-t} + K_4$$

$$\frac{1}{1} K_3 = 2 \rightarrow K_3 = 2, i_L(0^+) = -2 \rightarrow K_3 + 2 = -2 \rightarrow K_3 = -4 \rightarrow i_L(t) = -4e^{-t} + 2$$

$$\rightarrow i = i_L + i_c = i_L + \frac{v}{1} = i_L + v_c = 20e^{-t} - 4e^{-t} + 2$$

مسئله ۶۳



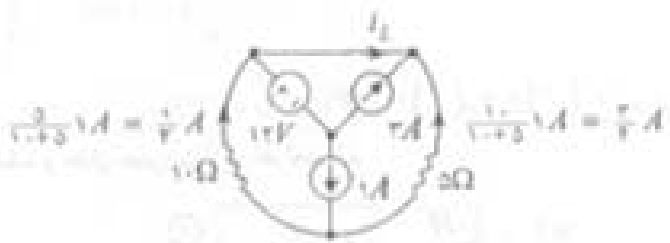
الف - $i_L(t) = ?$ برای $t > 0$ و $i_L(0) = 0$

ب- نقش منبع ۱۲V چیست

ج- منبع ۱۲V را با مقاومت غیرخطی $v = e^{-t}$ جایگزین می‌کنیم i_L را تعیین کنید

شکل مسئله ۶۳

حل : الف - در $t = \infty$ ، سلف مانند اتصال کوتاه عمل می‌کند و مدار را می‌توان بصورت زیر در نظر گرفت. توجه کنید جریان شاخه‌ها را با استفاده از قاعده تقسیم جریان بدست آورده ایم.



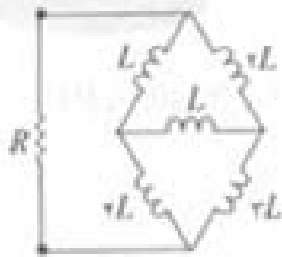
$$\rightarrow i_L(\infty) = -\left(2 + \frac{2}{2}\right) = -\frac{11}{2} A, \quad T = \frac{L}{R} = \frac{2}{1+5} = \frac{1}{3}$$

$$\rightarrow i_L(t) = (i_L(0) - i_L(\infty))e^{-t/T} + i_L(\infty) = \frac{11}{2}e^{-3t} - \frac{11}{2}, t > 0$$

ب - ملاحظه می‌شود که منبع ولتاژ ۱۲V دارای جریان ثابت ۲A بوده و تاثیری بر روی ولتاژ شاخه‌ها ندارد بنابراین منبع ولتاژ فقط عامل اتصال دو گره است.

ج - با جایگذاری مقاومت غیر خطی واضح است که جریان آن ثابت و برابر ۲A خواهد بود و ولتاژ آن هر چه شود تاثیری در مدار نخواهد داشت. بنابراین در این حالت نیز $i_L(t)$ مانند قسمت (الف) بدست خواهد آمد.

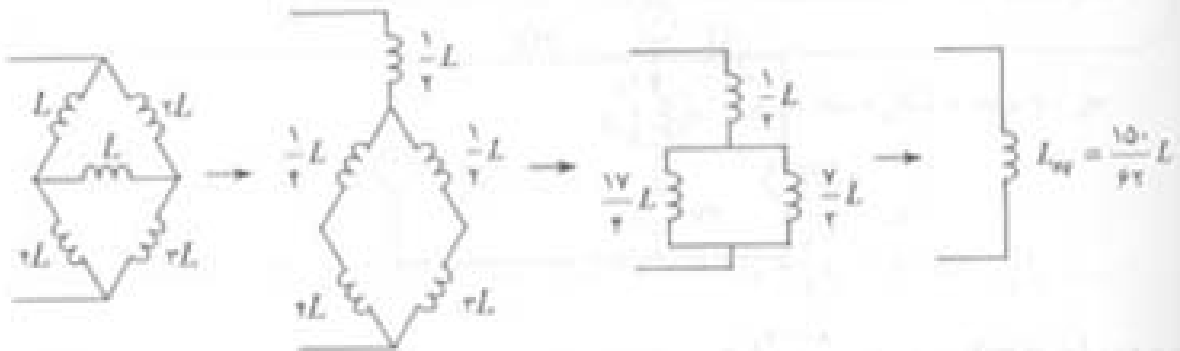
مسئله ۶۳



شکل مسئله ۶۳

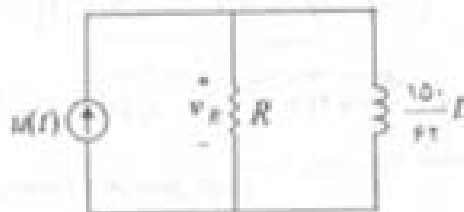
- ◀ ثابت زمانی مدار را تعیین کنید.
- ◀ منبع جریان پله واحد را به دو سر R وصل می کنیم.
- $v_R(t)$ را بدست آورید.

حلی: برای محاسبه معادل سلف ها می توان از تبدیل مثلث به ستاره استفاده کرد.



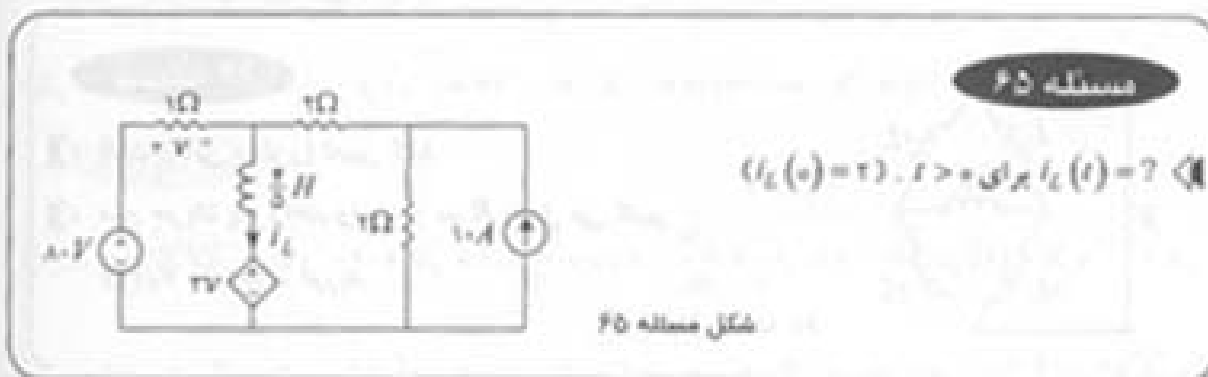
$$\rightarrow T = \frac{L_{eq}}{R} = \frac{\frac{150}{97} L}{R} = \frac{150}{97} \frac{L}{R}$$

با وصل کردن منبع جریان پله واحد مدار بصورت زیر خواهد شد.

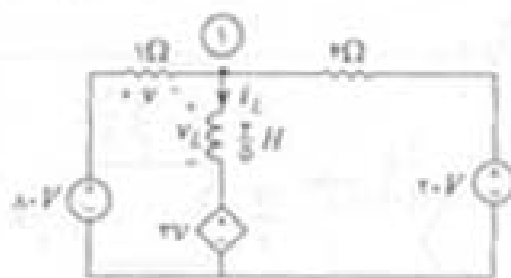


در $t = 0^+$ سلف مدار باز بوده و لذا $v_R(0^+) = R$ و در $t = \infty$ سلف اتصال کوتاه خواهد شد و $v_R(\infty) = 0$ خواهد بود بنابراین داریم:

$$v_R(t) = (v_R(0^+) - v_R(\infty))e^{-t/T} + v_R(\infty) = R e^{-\frac{97}{150} \frac{R}{L} t}, \quad t > 0$$



حل: با استفاده از تبدیل توپن-نرین مدار را بصورت زیر ساده می کنیم.



$$v = 10 - (v_L + 2v) \rightarrow v = \frac{10 - v_L}{2}$$

$$\text{KCL برای گره ۱} \rightarrow -\frac{v}{1} + i_L + \frac{(v_L + 2v) - 10}{1} = 0$$

$$\rightarrow -\frac{(10 - v_L)}{2} + i_L + \frac{1}{2} \left(v_L + 2 \left(\frac{10 - v_L}{2} \right) - 10 \right) = 0 \rightarrow \frac{5}{19} v_L + i_L = 10$$

$$\rightarrow \frac{5}{19} \left(\tau \frac{di_L}{dt} \right) + i_L = 10 \rightarrow \frac{di_L}{dt} + 19i_L = 20 \rightarrow i_L(t) = K_1 e^{-19t} + K_2, t > 0$$

با جایگذاری پاسخ خصوصی در معادله دیفرانسیل داریم:

$$19K_2 = 20 \rightarrow K_2 = 10, i_L(0) = 2 \rightarrow K_1 + 10 = 2 \rightarrow K_1 = -8$$

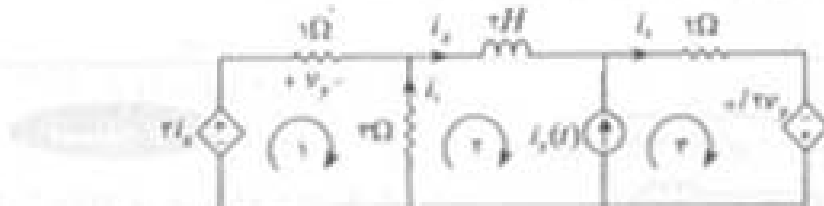
$$\rightarrow i_L(t) = -8e^{-19t} + 10, t > 0$$

مسئله ۶۶

الف) معادله دیفرانسیلی بر حسب i_2 بنویسید.

ب) پاسخ حالت صفر را برای ورودی $2e^{-10t}$ را بدست آورید.

ج) پاسخ حالت صفر را برای ورودی $3\sin t$ بدست آورید.



شکل مسئله ۶۶

حل: با توجه به شکل مسئله داریم:

$$\frac{v_L}{1} + i_2 = i_1 \rightarrow i_1 = i_2 - v_L, \quad i_3 = i_2 + i_1$$

الف) KVL برای مش ① $\rightarrow -2i_2 + v_L - 2(i_2 - v_L) = 0 \rightarrow v_L = \frac{2}{3}i_2 \rightarrow i_1 = -\frac{1}{3}i_2$

ب) KVL برای حلقه شامل مش های ② و ③ $\rightarrow 2\left(-\frac{1}{3}i_2\right) + 1\frac{di_2}{dt} + 2(i_2 + i_1) - 0.1\left(\frac{2}{3}i_2\right) = 0$

$$\rightarrow \frac{di_2}{dt} + 0.1v_L = -i_2$$

الف - با جایگذاری $i_1 = 2e^{-10t}$ خواهیم داشت:

$$\frac{di_2}{dt} + 0.1v_L = -2e^{-10t} \rightarrow i_2(t) = \underbrace{K_1 e^{-10t}}_{\text{پاسخ خصوصی}} + \underbrace{K_2 e^{-10t}}_{\text{پاسخ عمومی}}$$

با جایگذاری پاسخ خصوصی در معادله دیفرانسیل داریم:

$$K_1 e^{-10t} - 0.1(K_1 e^{-10t}) + 0.1(K_1 e^{-10t}) = -2e^{-10t} \rightarrow K_1 e^{-10t} = -2e^{-10t} \rightarrow K_1 = -2$$

$$i_2(-) = 0 \rightarrow K_2 = 0 \rightarrow i_2(t) = -2e^{-10t}$$

ب - با جایگذاری $i_1(t) = 3\sin t$ داریم:

$$\frac{di_2}{dt} + 0.1v_L = -3\sin t \rightarrow i_2(t) = \underbrace{K e^{-10t}}_{\text{پاسخ خصوصی}} + \underbrace{A \sin t + B \cos t}_{\text{پاسخ عمومی}}$$

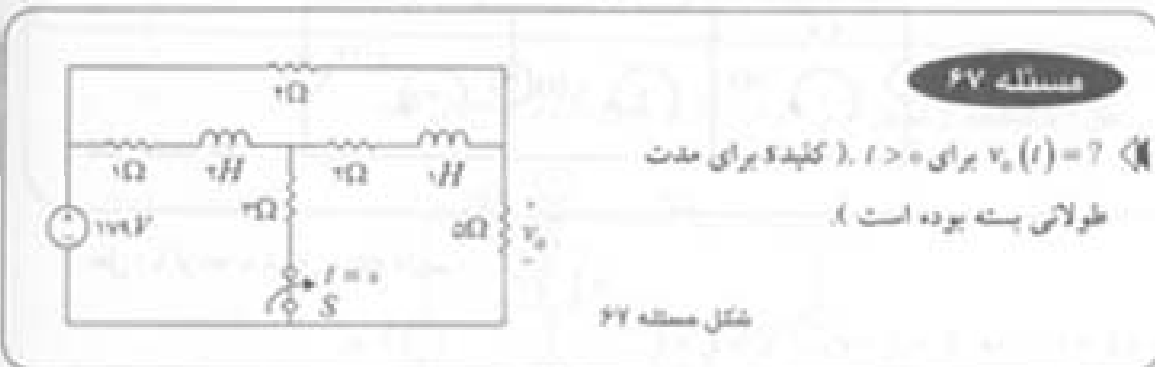
با جایگذاری پاسخ خصوصی در معادله دیفرانسیل A و B را بدست خواهیم آورد.

$$rA \cos t - rB \sin t \rightarrow e/rA \sin t + e/rB \cos t = -r \sin t$$

$$\rightarrow \begin{cases} e/rA - rB = -r \\ rA + e/rB = 0 \end{cases} \rightarrow A = e/5V, B = -1/5r$$

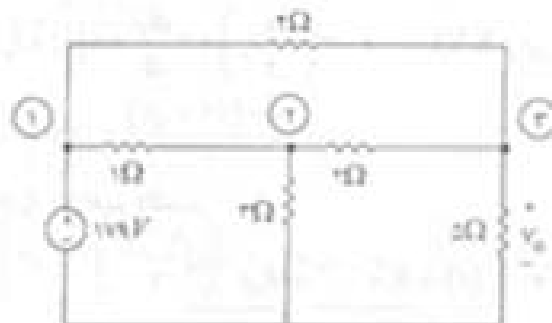
$$i_p(0) = 0 \rightarrow K - 1/5r = 0 \rightarrow K = 1/5r$$

$$\rightarrow i_p(t) = 1/5r e^{-t/r} + e/5V \sin t - 1/5r \cos t, t > 0$$



حل: به ازای $t < 0$ کلید S بسته بوده و در $t = 0^+$ مدار به حالت دائمی خود رسیده بنابراین سلفها اتصال

کوتاه خواهند بود.



$$e_s = 10V$$

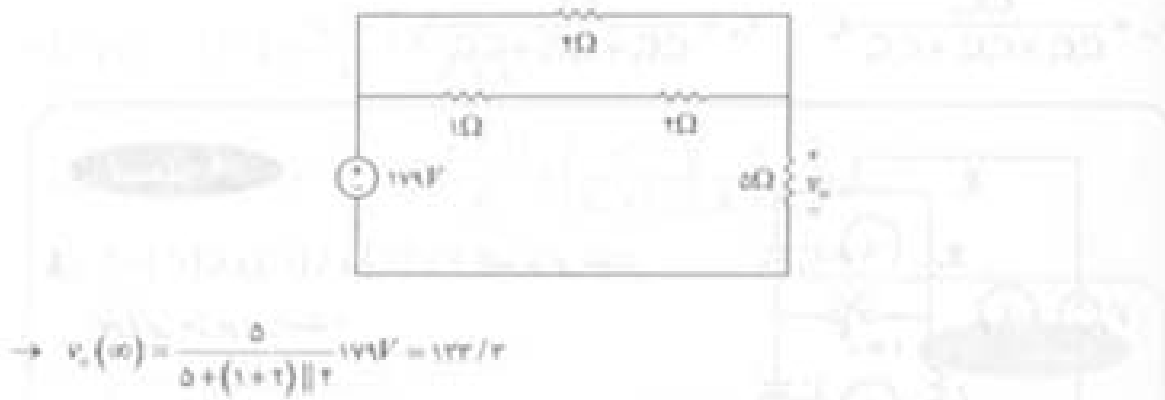
$$\text{KCL برای گره ①} \rightarrow \frac{e_s - 10}{1} + \frac{e_s}{1} + \frac{e_s - e_1}{1} = 0$$

$$\rightarrow \begin{cases} 10e_s - 2e_1 = 10V \\ -1e_1 + 10e_s = 10V \end{cases}$$

$$\text{KCL برای گره ②} \rightarrow \frac{e_s - 10}{1} + \frac{e_1}{1} + \frac{e_1 - e_2}{1} = 0$$

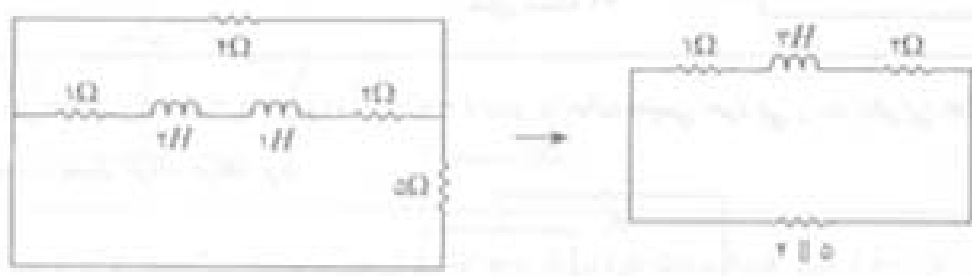
$$\rightarrow v_o(0^+) = v_o(0^-) = e_2 = 10V$$

برای $t > 0$ کلید باز شده و در $t = \infty$ سلفها اتصال کوتاه شده و لذا مدار بصورت زیر خواهد شد.



$$\rightarrow v_o(\infty) = \frac{5}{5 + (1+1) \parallel 1} \cdot 1V = 1/3 V$$

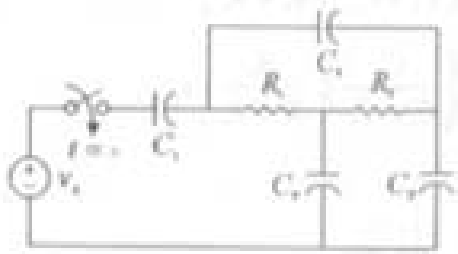
با صفر کردن منابع ثابت L_{eq} و R_{eq} را محاسبه می کنیم.



$$L_{eq} = 1 + 1 = 2H, \quad R_{eq} = (1 \parallel 5) + 1 + 1 = \frac{4}{3} \rightarrow T = \frac{L_{eq}}{R_{eq}} = \frac{1.5}{1}$$

$$\rightarrow v_o(t) = (v_o(0^-) - v_o(\infty))e^{-t/T} + v_o(\infty) = -1/3 e^{-t/1.5} + 1/3, \quad t > 0$$

مسئله ۶۸



ولتاژ تمام خازن‌ها را در $t = 0^+$ بدست آورید. (ولتاژ اولیه خازن‌ها صفر است.)

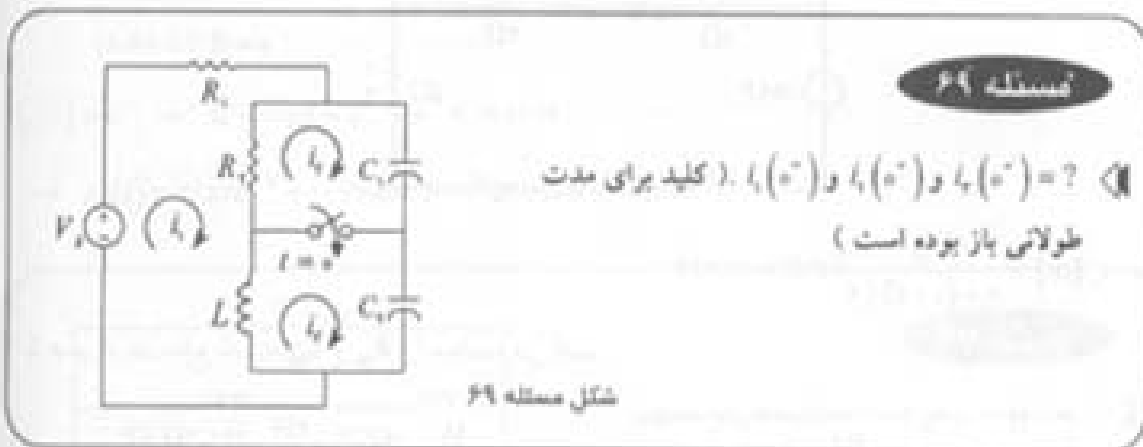
شکل مسئله ۶۸

حل: در $t = 0^+$ خازن‌ها اتصال کوتاه خواهند شد بنابراین $v_{C_1}(0^+) = 0$ بوده و ولتاژ v_{C_2} بر روی سه خازن C_1 و C_2 و C_3 خواهد افتاد و مقاومت‌ها عملاً از مدار خارج خواهند شد. پس خواهیم داشت:

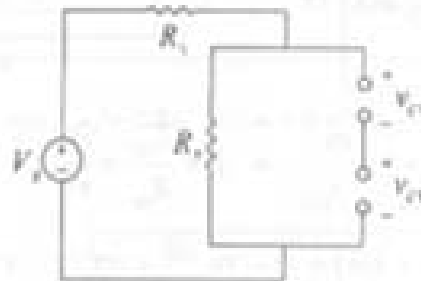
$$v_{C_1}(0^+) = \frac{C}{C_1 + C} \cdot v_s = \frac{\frac{C_1 \times C_2}{C_1 + C_2}}{C_1 + \frac{C_1 \times C_2}{C_1 + C_2}} \cdot v_s = \frac{C_1 C_2}{C C_1 + C_1 C_2 + C C_2} v_s$$

و به همین ترتیب می توان نوشت.

$$v_{C_1} = \frac{C_1 C_2}{C_1 C_2 + C_1 C_2 + C_1 C_2} v_s \quad \cdot \quad v_{C_2} = \frac{C_1 C_2}{C_1 C_2 + C_1 C_2 + C_1 C_2} v_s$$



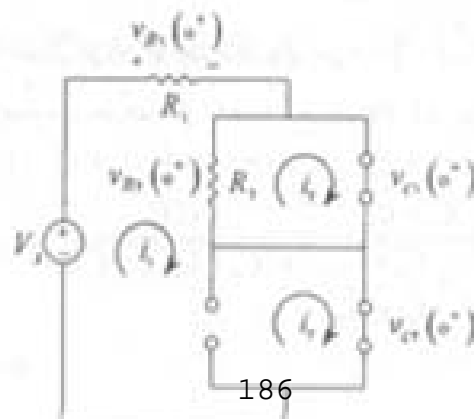
حل : به ازای $t < 0$ کلید باز بوده و در $t = 0^+$ مدار به حالت دائمی خود می رسد. بنابراین خازن ها مدار باز و سلف اتصال کوتاه خواهد بود.



$$v_{C_1} + v_{C_2} = v_{R_2} = \frac{R_2}{R_1 + R_2} v_s \quad \rightarrow \quad \begin{cases} v_{C_1}(0^+) = v_{C_2}(0^+) = \left(\frac{C_1}{C_1 + C_2} \right) \left(\frac{R_2}{R_1 + R_2} \right) v_s \\ v_{C_2}(0^+) = v_{C_1}(0^+) = \left(\frac{C_2}{C_1 + C_2} \right) \left(\frac{R_2}{R_1 + R_2} \right) v_s \end{cases}$$

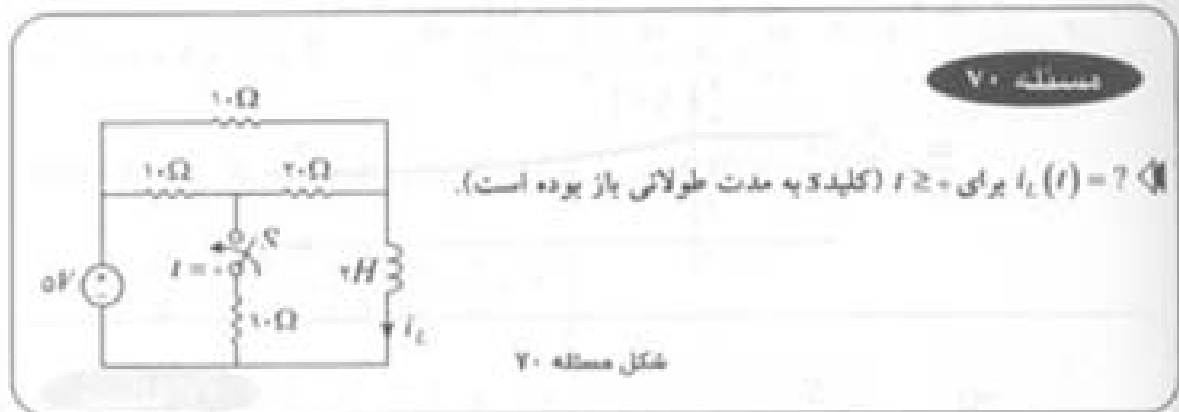
$$v_{R_1}(0^+) = \frac{R_1}{R_1 + R_2} v_s$$

و به ازای $t > 0$ کلید بسته شده و در $t = 0^+$ خازن اتصال کوتاه و سلف مدار باز خواهد بود.

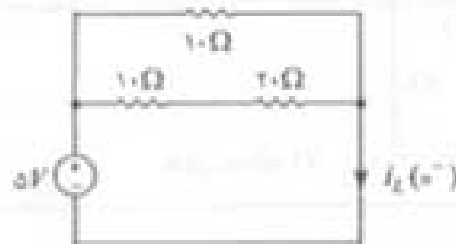


$$i_L(s') = \dots \quad i_L(s') = \frac{v_{R_1}(s')}{R_1} = \frac{1}{R_1 + R_2} v_s$$

$$v_{R_1}(s') = v_{R_2}(s') \rightarrow i_L(s') = \frac{v_{R_1}(s')}{R_1} = \left(\frac{C_1}{C_1 + C_2} \right) \left(\frac{1}{R_1 + R_2} \right) v_s$$

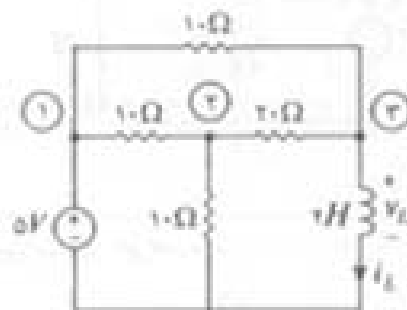


حل: در \$t = 0^-\$ چون کلید \$S\$ به مدت طولانی باز بوده است پس می توان سلف را اتصال کوتاه در نظر گرفت.



$$i_L(0^-) = \frac{5}{1 \parallel 2} = \frac{1}{2} A$$

در \$t \ge 0\$ کلید بسته شده و مدار بصورت زیر خواهد بود.



$$e_1 = 5V \quad e_2 = v_L$$

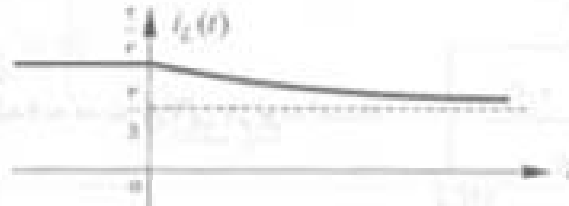
$$\begin{aligned} \text{KCL برای گره 3} &\rightarrow i_L + \frac{v_L - e_1}{2} + \frac{v_L - 0}{1} = 0 \\ \text{KCL برای گره 2} &\rightarrow \frac{e_1 - v_L}{2} + \frac{e_1}{1} + \frac{e_1 - 0}{1} = 0 \end{aligned} \rightarrow \begin{cases} 1 \cdot i_L + 3v_L - e_1 = 10 \\ 5e_1 - v_L = 10 \end{cases}$$

$$\rightarrow 10i_2 + 10v_2 = 10 \rightarrow \frac{di_2}{dt} + \frac{10}{5}i_2 = \frac{10}{5} \rightarrow i_2(t) = K_1 e^{-\frac{10}{5}t} + K_2$$

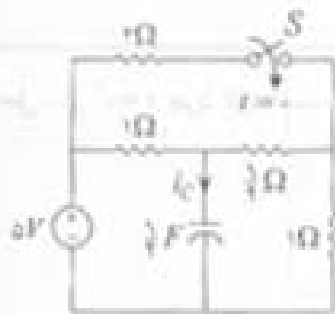
با جایگذاری پاسخ خصوصی در معادله دیفرانسیل داریم:

$$\frac{10}{5}K_1 = \frac{10}{5} \rightarrow K_1 = \frac{5}{5}$$

$$i_2(0) = \frac{5}{5} \rightarrow K_1 + \frac{5}{5} = \frac{5}{5} \rightarrow K_1 = \frac{5}{5} - \frac{5}{5} = 0 \rightarrow i_2(t) = \frac{5}{5} e^{-\frac{10}{5}t} + \frac{5}{5}$$



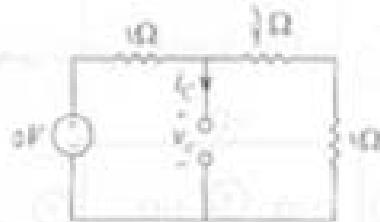
مسئله ۷۱



جریان گذرنده از خازن را برای $t > 0$ بدست آورید.
(کلید با مدت طولانی باز بوده است)

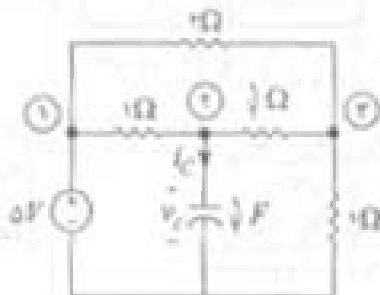
شکل مسئله ۷۱

حلی در $t = 0^-$ چون کلید با مدت طولانی باز بوده است پس می توان خازن را مدار باز در نظر گرفت.



$$v_c(0^-) = \frac{1 + \frac{1}{2}}{1 + \frac{1}{2} + 1} 5 = 2.5V$$

در $t = 0^+$ کلید بسته شده و مدار بصورت زیر خواهد بود.



$e_1 = 5V, -e_2 = v_c$

② برای KCL $\rightarrow \frac{v_c - 0}{1} + \frac{v_c - e_2}{\sqrt{2}} + i_c = 0$
 $\rightarrow \frac{dv_c}{dt} + \frac{\sqrt{2}}{2} v_c = \frac{v_c}{\sqrt{2}}$

③ برای KCL $\rightarrow \frac{e_2 - v_c}{\sqrt{2}} + \frac{e_2}{1} + \frac{e_2 - 0}{1} = 0$

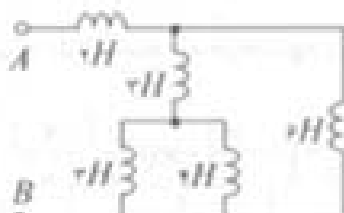
$\rightarrow v_c(t) = K_1 e^{-\frac{\sqrt{2}}{2}t} + K_2, \quad \frac{\sqrt{2}}{2} K_1 = \frac{v_c}{\sqrt{2}} \rightarrow K_1 = \frac{v_c}{\sqrt{2}}$

$v_c(0) = 2 \rightarrow K_1 + \frac{v_c}{\sqrt{2}} = 2 \rightarrow K_1 = -\frac{2}{\sqrt{2}} \rightarrow v_c(t) = -\frac{2}{\sqrt{2}} e^{-\frac{\sqrt{2}}{2}t} + \frac{5\sqrt{2}}{\sqrt{2}}$

$i_c(t) = C \frac{dv_c}{dt} = \frac{1}{\tau} \frac{dv_c}{dt} = \frac{1}{\tau} \frac{d}{dt} \left(\frac{5\sqrt{2}}{\sqrt{2}} - \frac{2}{\sqrt{2}} e^{-\frac{\sqrt{2}}{2}t} \right)$

$\rightarrow i_c(t) = \frac{1}{\tau} \left(-\frac{\sqrt{2}}{2} \right) \left(-\frac{2}{\sqrt{2}} e^{-\frac{\sqrt{2}}{2}t} \right) = \frac{2}{\sqrt{2}} e^{-\frac{\sqrt{2}}{2}t}, \quad t > 0$

مسئله ۷۲



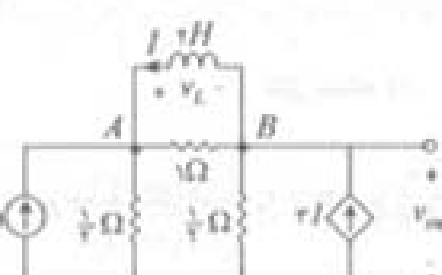
$L_{AB} = ?$ ◀

شکل مسئله ۷۲

حل: با توجه به شکل مدار می توان نوشت:

$$L_{AB} = [(1 \parallel 1) + 1] \parallel 1 + 1 = \left(\frac{1 \cdot 1}{1+1} + 1 \right) \parallel 1 + 1 = \frac{\frac{1}{2} + 1}{\frac{1}{2} + 1} + 1 = \frac{1.5}{1.5} + 1 = 2H$$

مسئله ۷۳



◀ پاسخ به و شریه v_c را تعیین کنید.

شکل مسئله ۷۳

حل: با توجه به شکل $v_L = v_{ind} + v_R$ و $v_R = v_{ind}$ و $i = -i_L$ بوده و خواهیم داشت:

$$\textcircled{B} \text{ برای KCL} \rightarrow -(-i_L) + \frac{v_{ind}}{L} - \frac{v_L}{L} - i_L = 0 \rightarrow v_{ind} = \frac{1}{L}(v_L - v_L)$$

$$\textcircled{A} \text{ برای KCL} \rightarrow -i_s + \frac{1}{L}(v_L - v_L) + i_L + \frac{v_L}{L} = 0$$

$$\rightarrow v_L - i_L = i_s \rightarrow v \left(\frac{di_L}{dt} \right) - i_L = i_s \rightarrow \frac{di_L}{dt} - \frac{1}{L}i_L = \frac{i_s}{L}$$

به ازای $i_s(t) = u(t) = 1, t > 0$ خواهیم داشت

$$\frac{di_L}{dt} - \frac{1}{L}i_L = \frac{1}{L}, i_L(0) = 0 \rightarrow i_L(t) = \left(1 - e^{-\frac{t}{L}}\right), t > 0$$

$$\rightarrow v_{ind} = \frac{1}{L}(v_L - v_L) = \frac{1}{L} \left(v \frac{di_L}{dt} - v_L \right) = \frac{di_L}{dt} - i_L = \frac{1}{L}e^{-\frac{t}{L}} + \left(1 - e^{-\frac{t}{L}}\right), t > 0$$

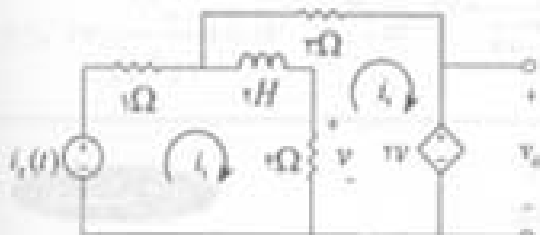
$$\rightarrow v_{ind} = u(t) \left(1 - \frac{v}{L}e^{-\frac{t}{L}}\right)$$

و پاسخ ضربه مشتق پاسخ به خواهد بود زیرا مدار خطی و تغییر ناگهانی با زمان است.

$$i_L(t) = \delta(t) \rightarrow v_{ind} = \delta(t) \left(1 - \frac{v}{L}e^{-\frac{t}{L}}\right) + u(t) \frac{1}{L} \left(-\frac{v}{L}e^{-\frac{t}{L}}\right) = \left(1 - \frac{v}{L}\right) + u(t) \frac{1}{L} \left(-\frac{v}{L}e^{-\frac{t}{L}}\right)$$

$$= \frac{1}{L}u(t) \left(1 - \frac{v}{L}e^{-\frac{t}{L}}\right)$$

مسئله ۷۳



معادله دیفرانسیلی بر حسب v_s تشکیل دهید.

پاسخ به و ضربه v_s را حساب کنید.

شکل مسئله ۷۳

حل: با توجه به شکل مسئله $v_s = 2v$ و یا $v = \frac{v_s}{2}$ بوده و خواهیم داشت:

$$v(i - i_L) = v = \frac{v_s}{2} \rightarrow i = \frac{v_s}{2} + i_L$$

KVL برای حلقه شامل مشهای اول $\rightarrow -i_2 + i_1 + 2i_2 + v_2 = 0$

$$\rightarrow -i_2 + \frac{v_2}{1} + i_2 + 2i_2 + v_2 = 0 \rightarrow i_2 = \frac{i_1}{2} - \frac{5v_2}{12}$$

KVL برای مش 2 $\rightarrow -v - 2 \frac{d(i_1 - i_2)}{dt} + 2i_2 + v_2 = 0$

$$\rightarrow -\frac{v}{2} - 2 \frac{d\left(\frac{v_2}{2}\right)}{dt} + 2\left(\frac{i_1}{2} - \frac{5v_2}{12}\right) + v_2 = 0 \rightarrow \frac{dv_2}{dt} + \frac{v}{8} v_2 = \frac{2}{3} i_1$$

با جایگذاری $i_1(t) = u(t) = 1, t > 0$ پاسخ پله را بدست خواهیم آورد.

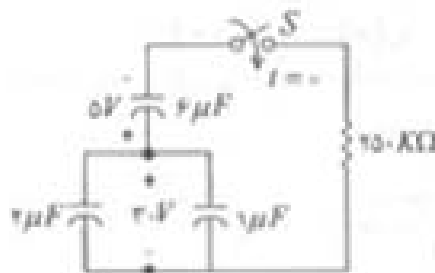
$$\frac{dv_2}{dt} + \frac{v}{8} v_2 = \frac{2}{3} \rightarrow v_2(t) = K_1 e^{-\frac{v}{8}t} + K_2, t > 0 \rightarrow \frac{v}{8} K_1 = \frac{2}{3}$$

$$\rightarrow K_1 = \frac{16}{v}, v_2(0) = 0 \rightarrow K_1 + \frac{11}{v} = 0 \rightarrow K_1 = -\frac{11}{v} \rightarrow v_2(t) = \frac{16}{v} u(t) \left(1 - e^{-\frac{v}{8}t}\right)$$

از آنجا که مدار خطی و تغییر تأخیر با زمان است لذا پاسخ ضربه، مشتق پاسخ پله می باشد.

$$i_2(t) = \delta(t) \rightarrow v_2(t) = \frac{16}{v} u(t) e^{-\frac{v}{8}t}$$

مسئله ۷۶



کلید S در $t = 0$ بسته می شود. چند درصد انرژی اولیه

ذخیره شده در خازنها در مقاومت تلف می شود.

چرا با وجود مقاومت در مدار تمامی انرژی ذخیره شده

در خازنها در مقاومت تلف نمی شود. شکل مسئله ۷۶

حل: انرژی اولیه ذخیره شده در خازنها برابر است با:

$$W_1 = \frac{1}{2} C_1 V_1^2 + \frac{1}{2} C_2 V_2^2 + \frac{1}{2} C_3 V_3^2 = \frac{1}{2} \times 6 \times 10^{-6} \times 5^2 + \frac{1}{2} \times 2 \times 10^{-6} \times 2^2 + \frac{1}{2} \times 1 \times 10^{-6} \times 2^2 = 17250 \times 10^{-6} \text{ J}$$

انرژی تلف شده در مقاومت برابر است با:

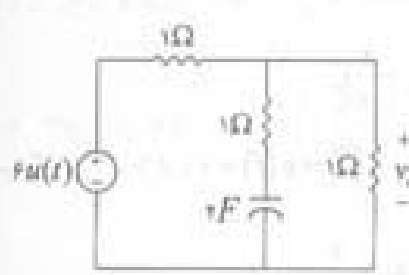
$$W_2 = \frac{1}{2} C_3 V_3^2 = \frac{1}{2} \left(\frac{(1+2) \times 2}{(1+2)+6} \right) (2-0)^2 = 17250 \times 10^{-6} \text{ J} \rightarrow W_1 - W_2 = 0 \text{ J}$$

درصد انرژی اولیه ذخیره شده در خازنها که در مقاومت تلف می شود

$$\frac{P_{10}}{P_{20}} = \frac{P_1}{P_2} = \frac{1}{2}$$

مقدار اختلاف $W_0 - W_0'$ به علت انرژی تلف شده در دو خازن $1\mu F$ و $2\mu F$ بر اثر ایجاد جریان ضربه در حلقه شامل دو خازن و همچنین مختلف علامه بودن پلاریته ولتاژهای اولیه $30V$ و $50V$ می باشد.

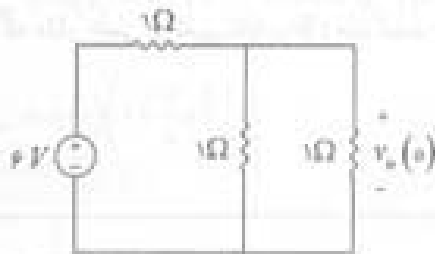
مسئله ۷۷



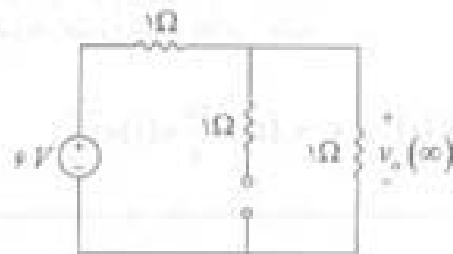
با محاسبه $v_o(0)$ و $v_o(\infty)$ و بدون نوشتن معادله دیفرانسیل، $v_o(t)$ را برای $t > 0$ تعیین کنید.

شکل مسئله ۷۷

حلی: در $t = 0$ خازن اتصال کوتاه و در $t = \infty$ خازن مدار باز می باشد بنابراین داریم:



$$v_o(0) = \frac{1P_1}{1P_1+1} 6 = 2V$$



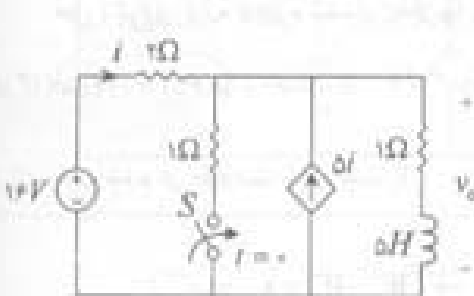
$$v_o(\infty) = \frac{1}{1+1} 6 = 3V$$

$$T = R = \frac{1}{C} = \frac{1}{(1P_1+1)(\tau)} = \left(\frac{\tau}{2}\right) = \tau$$

معادله دو سر خازن

$$v_o(t) = (v_o(0) - v_o(\infty))e^{-\frac{t}{T}} + v_o(\infty) = -e^{-\frac{t}{\tau}} + 3, \quad t > 0$$

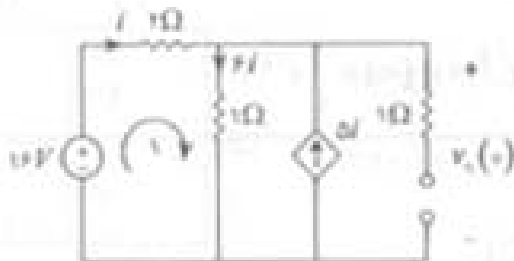
مسئله ۷۸



با محاسبه $v_o(0)$ و $v_o(\infty)$ و بدون نوشتن معادله دیفرانسیل، $v_o(t)$ را محاسبه کنید. (کلید S برای مدت طولانی باز بوده است)

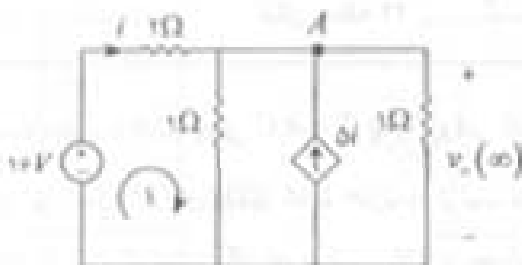
شکل مسئله ۷۸

حل: در $t = 0$ سلف مدار باز بوده و مدار بصورت زیر خواهد بود.



۱ KVL برای مش $\rightarrow -10 + i + i1 = 0 \rightarrow i = 2 \rightarrow v_1(t) = i1 = 10V$

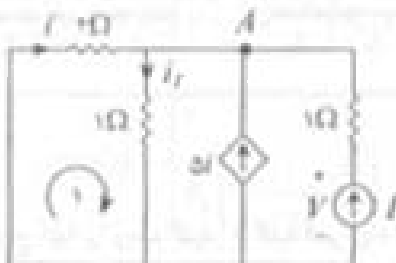
و در $t = \infty$ سلف اتصال کوتاه شده و مدار بصورت زیر می باشد.



۱ KVL برای مش $\rightarrow -10 + i + v_1 = 0 \rightarrow i = \frac{10 - v_1}{1}$

۲ KCL برای گره A $\rightarrow -\frac{10 - v_1}{1} + \frac{v_1}{1} - 2\left(\frac{10 - v_1}{1}\right) + \frac{v_1}{1} = 0 \rightarrow v_1(\infty) = \frac{20}{3}V$

برای محاسبه ثابت زمانی سیستم باید مقاومت معادل دو سر سلف را بدست آوریم. بدین منظور منبع وابسته را برابری قرار داده و منبع جریان آزمایش I را به جای سلف قرار می دهیم.



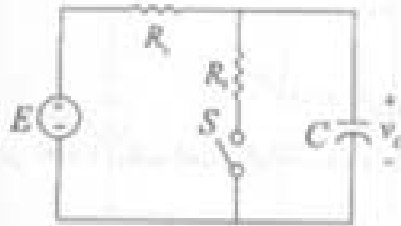
۱ KCL برای گره A $\rightarrow -i + i1 - 2i1 - I = 0 \rightarrow i1 = I + I$

۲ KVL برای مش $\rightarrow 10 + (I + I) = 0 \rightarrow I = -\frac{10}{2}$

$$\text{برای حلقه بیرونی KVL} \rightarrow \tau \left(-\frac{I}{\lambda} \right) - I + V = 0 \rightarrow V = \frac{0}{\tau} I \rightarrow R = \frac{0}{\tau} \rightarrow T = \frac{L}{R} = \frac{0}{\frac{0}{\tau}} = \tau$$

$$\rightarrow v_c(t) = (v_c(0) - v_c(\infty))e^{-\frac{t}{\tau}} + v_c(\infty) = \frac{17}{5}e^{-\frac{t}{\tau}} + \frac{7\lambda}{5}$$

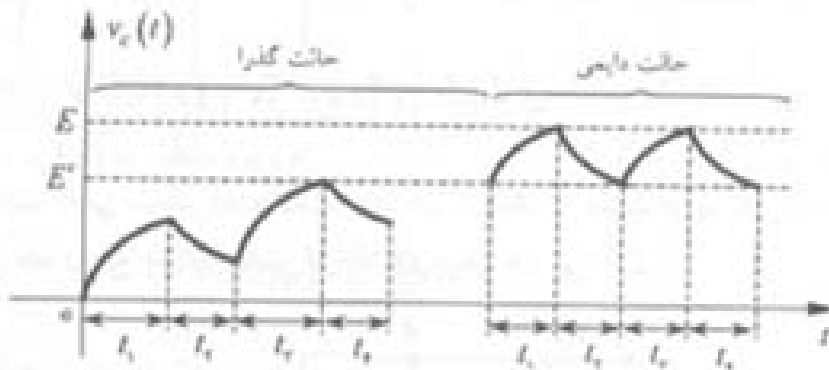
مسئله ۷۹



منبع E در $t=0$ به مدار وصل می شود. شکل موج آن را تعیین کنید. (عمل باز و بسته شدن کلید بطور متناوب با زمانهای t_1 و t_2 انجام می گیرد.)

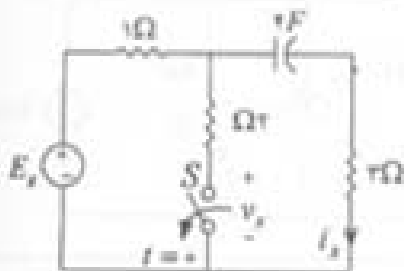
شکل مسئله ۷۹

حل: وقتی کلید باز است خازن با ثابت زمانی $T = RC$ شارژ و وقتی کلید بسته است خازن با ثابت زمانی $\frac{R_1 R_2}{R_1 + R_2} C$ شارژ می شود و این عمل شارژ و دشارژ شدن خازن به ترتیب در بازه های زمانی t_1 و t_2 تا زمانی که در یکی از اعمال شارژ $v_c = E$ شود که حالت گذرای مدار می باشد و بعد از زمان فوق واضح است که حالت پایمی مدار بصورت یک موج دندان اره ای در یک محدوده معین ولتاژ خواهد بود.



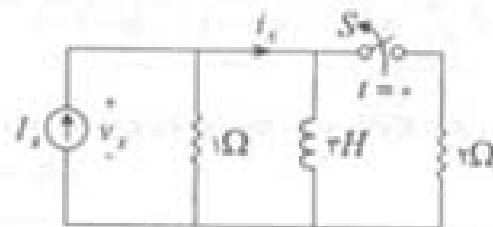
مسئله ۸۰

شکل موج i_1 و v_1 را تعیین و شکل موج آنها را رسم کنید. (کلید S برای $t < 0$ بسته بوده است.)



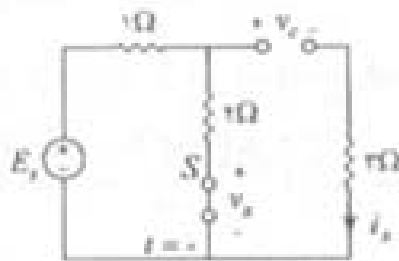
(الف)

شکل مسئله ۸۰



(ب)

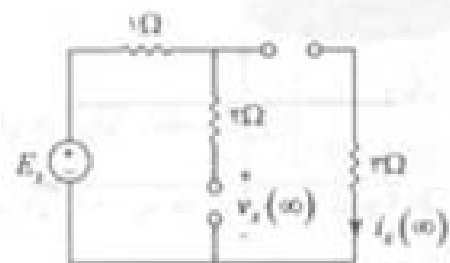
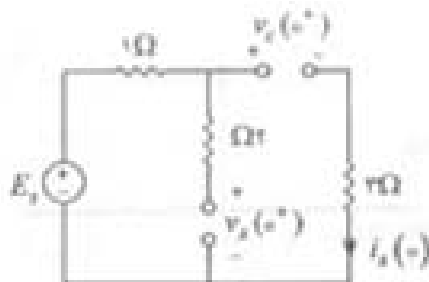
حل: الف - در $t = 0^-$ کلید بسته و مدار به حالت دائمی خود رسیده و لذا خازن مدار باز خواهد بود.



$$\rightarrow i_s(0^-) = 0, v_s(0^-) = 0$$

$$v_s(0^+) = v_s(0^-) = \frac{\tau}{1+\tau} E_s = \frac{\tau}{\tau} E_s$$

در $t = 0^+$ کلید باز شده و لذا خازن اتصال کوتاه و در $t = \infty$ مدار به حالت دائمی رسیده و لذا خازن مدار باز خواهد بود.



$$i_s(0^+) = \frac{E_s - v_s(0^+)}{1+\tau} = \frac{E_s - \frac{\tau}{\tau} E_s}{1+\tau} = \frac{E_s}{1+\tau}, \quad v_s(0^+) = \tau i_s(0^+) + v_s(0^-) = \tau \frac{E_s}{1+\tau} + \frac{\tau}{\tau} E_s = \frac{1+\tau}{1+\tau} E_s$$

$$i_s(\infty) = 0, \quad v_s(\infty) = E_s$$

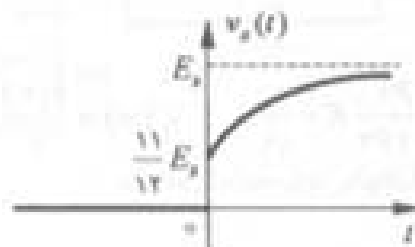
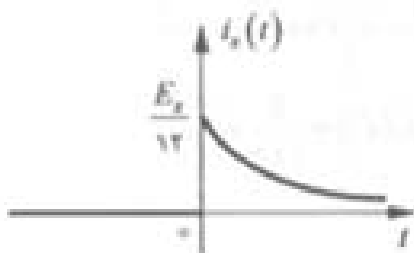
$$T = R \text{ معادل دو سر خازن} \cdot C = (1+\tau)(\tau) = 1\tau$$

$$i_s(t) = (i_s(0^+) - i_s(\infty)) e^{-\frac{t}{T}} + i_s(\infty) = \frac{1}{1+\tau} E_s e^{-\frac{t}{1\tau}}, \quad t > 0$$

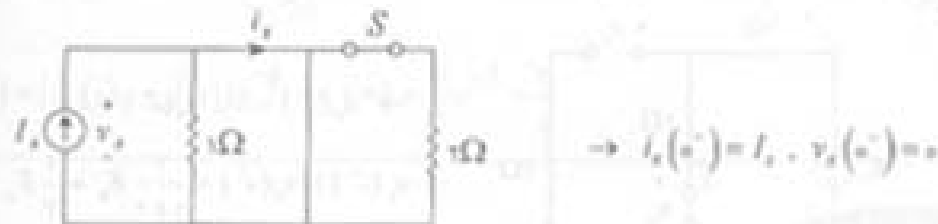
$$v_s(t) = (v_s(0^+) - v_s(\infty)) e^{-\frac{t}{T}} + v_s(\infty) = E_s \left(1 - \frac{1}{1+\tau} e^{-\frac{t}{1\tau}} \right), \quad t > 0$$

$$\rightarrow i_s(t) = \begin{cases} 0, & t < 0 \\ \frac{1}{1+\tau} E_s e^{-\frac{t}{1\tau}}, & t > 0 \end{cases}, \quad v_s(t) = \begin{cases} 0, & t < 0 \\ E_s \left(1 - \frac{1}{1+\tau} e^{-\frac{t}{1\tau}} \right), & t > 0 \end{cases}$$

شکل موجهای $i_s(t)$ و $v_s(t)$ در شکل زیر رسم شده اند.

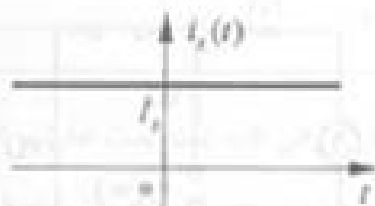


پس در $t = 0^+$ به مدت طولانی بسته بوده و مدار به حالت پایمی خود رسیده و لذا سلف اتصال کوتاه خواهد بود.



مطابق شکل فوق واضح است که مقاومت 2Ω عملاً از مدار خارج است. لذا با باز بودن کلید S در $t > 0$ تغییری در مدار رخ نخواهد داد بنابراین داریم:

$$i_s(t) = I_s, v_s(t) = 0$$

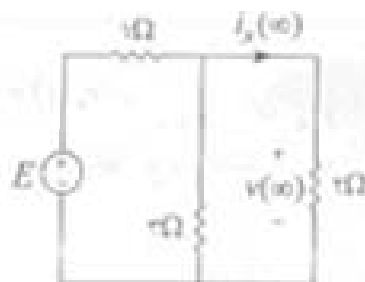
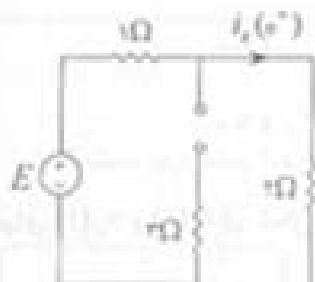


مسئله ۸۱

۱) $i_L(\infty)$ را تعیین کنید. (در $t = 0$ در E وصل می شود)
 ۲) به ازای چه مقدار L جریان $i_L(t)$ در $t = 100\text{ms}$ به 110% مقدار نهایی خود می رسد. ($i_L(0) = 0$)

شکل مسئله ۸۱

حل: در $t = 0^+$ سلف مدار باز و در $t = \infty$ سلف اتصال کوتاه خواهد بود.



$$v(\infty) = \frac{1P\tau}{1+1P\tau} E = \frac{1}{1+1} E, \quad i_L(\infty) = \frac{v(\infty)}{1} = \frac{1}{1+1} E, \quad i_L(0^+) = \frac{E}{1+1} = \frac{E}{2}$$

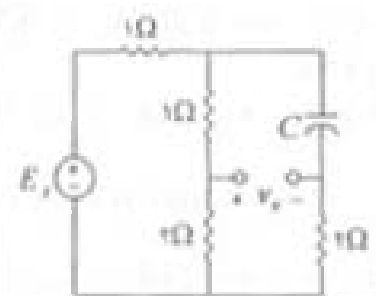
$$T = \frac{L}{R_{\text{مقابل}} + \frac{L}{\tau}} = \frac{L}{\tau + \frac{L}{\tau}} = \frac{\tau}{2} L$$

$$i_L(t) = (i_L(0^-) - i_L(\infty))e^{-\frac{t}{T}} + i_L(\infty) = \frac{1}{\tau} E e^{-\frac{2\tau}{L}t} + \frac{\tau}{11} E, \quad t > 0$$

$$i_L(0^+) = 1/11 i_L(\infty) \rightarrow \frac{1}{\tau} E e^{-\frac{2\tau}{L} \cdot 0} + \frac{\tau}{11} E = 1/11 \left(\frac{\tau}{11} E \right) \rightarrow e^{-\frac{2\tau}{L} \cdot 0} = 1/110$$

$$\rightarrow L = \frac{-\tau}{\tau \ln(1/110)} = 1/18 H$$

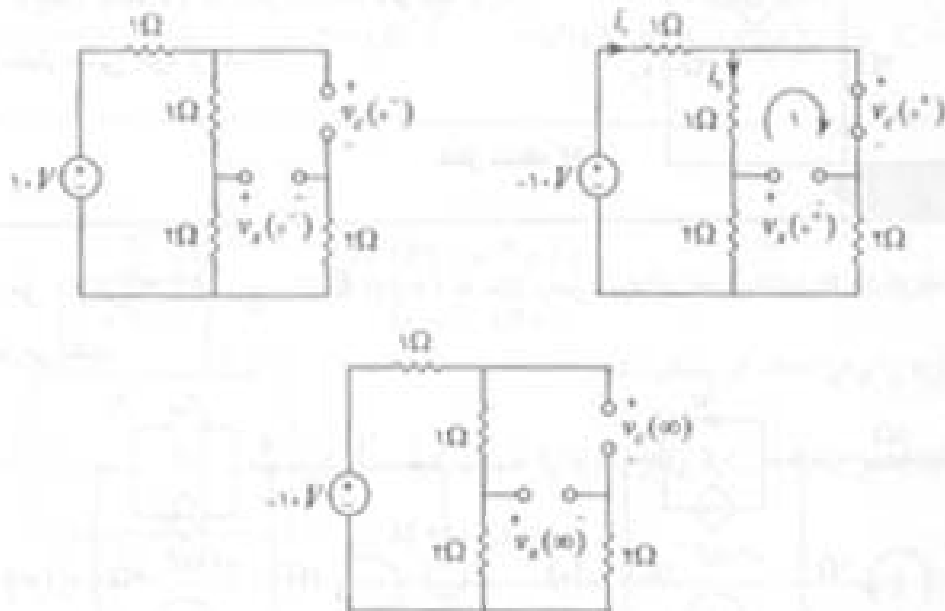
مسئله ۸*



$E_s = \begin{cases} 10, & t < 0 \\ -10, & t > 0 \end{cases}$ مقدار نهایی v_C را تعیین کنید.
 C را چنان تعیین کنید که در $t = 1$ به $v_C = 90\%$ مقدار نهایی خود برسد.

شکل مسئله ۸*

حلی: در $t = 0^-$ برای مدت طولانی $E_s = 10V$ بوده و مدار به حالت دایمی خود رسیده لذا خازن مدار بار است. در $t = 0^+$ $E_s = -10V$ شده و خازن اتصال کوتاه خواهد شد و در $t = \infty$ برای مدت طولانی $E_s = -10V$ بوده و خازن مدار بار می باشد.



با توجه به شکلهای فوق خواهیم داشت

$$v_c(s^-) = \frac{1+2}{1+1+2} \cdot 10V = \frac{10}{3}V \quad , \quad v_c(s^+) = v_c(s^-) = \frac{10}{3}V$$

$$i(s^-) = \frac{-10}{1+(1+2)P} = -\frac{50}{11}A \quad , \quad i(s^+) = \frac{2}{1+2+2} \left(-\frac{50}{11} \right) = -\frac{20}{11}A$$

$$KVL \rightarrow -i(s^+) + v_c(s^-) - v_c(s^+) = 0 \rightarrow \frac{20}{11} + \frac{10}{3} - v_c(s^+) = 0 \rightarrow v_c(s^+) = \frac{200}{33}$$

$$v_c(\infty) = \frac{2}{1+1+2} (-10V) = -5V$$

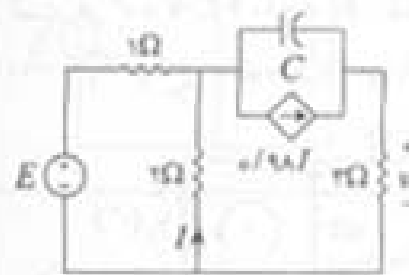
$$T = R_{\text{مقاومت معادل در سر خازن}} \quad C = [1+1P(1+2)]C = \frac{11}{3}C$$

$$\rightarrow v_c(t) = (v_c(s^+) - v_c(\infty))e^{-\frac{t}{T}} + v_c(\infty) = \frac{210}{33}e^{-\frac{3t}{11}} - 5, \quad t > 0$$

$$\rightarrow v_c(t) = \begin{cases} 0, & t < 0 \\ \frac{210}{33}e^{-\frac{3t}{11}} - 5, & t > 0 \end{cases}$$

$$v_c(1) = -1W_c(\infty) \rightarrow \frac{210}{33}e^{-\frac{3}{11}} - 5 = -1(-5) \rightarrow C = 1.8 \mu F$$

مسئله ۸۳

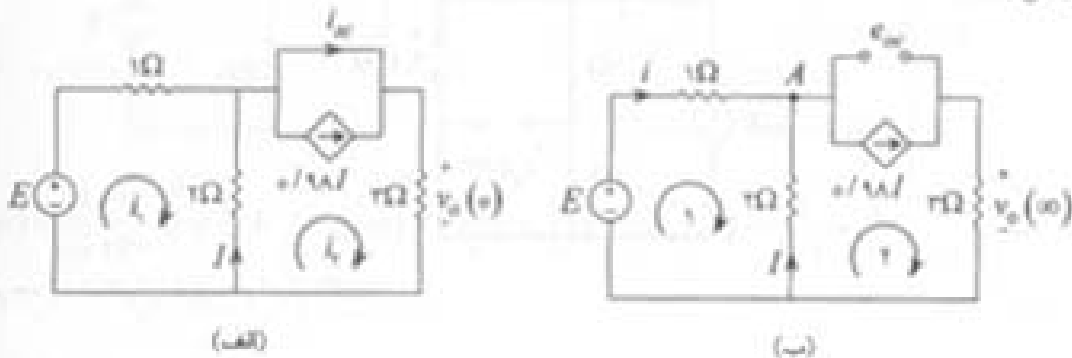


اگر C چقدر باشد تا $v_c(t)$ در $t=100$ ثانوی تغییر به ۹۰٪ مقدار نهایی خود برسد.

شکل مسئله ۸۳

حل: فرض کنیم که منبع ولتاژ E در $t=0$ به مدار وصل شود. در $t=0$ خازن اتصال کوتاه و در $t=\infty$

مدار باز می باشد.



برای شکل (الف) داریم :

۱ برای مش $KVL \rightarrow -E + i_1 + 2(i_1 - i_2) = 0$

۲ برای مش $KVL \rightarrow 2(i_2 - i_1) + 2i_2 = 0$

$$\rightarrow \begin{cases} 2i_1 - 2i_2 = E \\ 2i_2 - 2i_1 = 0 \end{cases} \rightarrow i_1 = \frac{1}{4}E = 0.125E, i_2 = \frac{5}{11}E = 0.45E$$

$v_c(0) = 2i_2 = 0.9E, I = i_1 - i_2 = -0.325E$

و با توجه به شکل (ب) خواهیم داشت.

Ⓐ برای مش $KCL \rightarrow -i - I + 0.125E = 0 \rightarrow i = -0.125E$

۱ برای مش $KVL \rightarrow -E + (-0.125E) - 2i = 0 \rightarrow i = -0.2375E$

$v_c(\infty) = 2(-0.125E) = -0.25E$

۲ برای مش $KVL \rightarrow 2i + v_c + 2(0.125E) = 0 \rightarrow v_c = -2/11E = 0.1818E$

$T = R_{\text{مقاومت معادل}}, C = \frac{v_c(\infty)}{i_c} = \frac{0.1818E}{0.125E} C = 1.4544C$

$\rightarrow v_c(t) = (v_c(0) - v_c(\infty))e^{-\frac{t}{T}} + v_c(\infty) = 1.125E e^{-\frac{0.6875t}{1.4544C}} - 0.25E, t > 0$

$v_c(100ms) = -0.16v_c(\infty) \rightarrow 1.125E e^{-\frac{0.6875 \times 100 \times 10^{-3}}{1.4544C}} - 0.25E = -0.16(-0.25E) \rightarrow C = 7.16nF$

مسئله ۸۳

Ⓐ ولتاژ $v_1(t)$ را برای $t > 0$ حساب کنید. $v_m = \begin{cases} E(1 - e^{-\beta t}), t > 0 \\ 0, t < 0 \end{cases}$

Ⓑ حد $v_2(t)$ را برای $t \rightarrow \infty$ حساب کنید.

Ⓒ در حالت خاص $R_1 C_1 = R_2 C_2$ ولتاژ $v_2(t)$ را حساب کنید.

شکل مسئله ۸۳

حل : با توجه به شکل مسئله داریم

$v_m = v_1 + v_2 \rightarrow v_1 = v_m - v_2$

$$\textcircled{A} \text{ برای } KCL \rightarrow -i_{C_1} - \frac{v_{C_1}}{R} + i_{C_2} + \frac{v_{C_2}}{R} = 0$$

$$\rightarrow -C_1 \frac{d(v_{C_1} - v_{C_2})}{dt} - \frac{v_{C_1} - v_{C_2}}{R} + C_2 \frac{dv_{C_2}}{dt} + \frac{v_{C_2}}{R} = 0$$

$$\frac{dv_{C_2}}{dt} + \frac{R+R}{RR(C_1+C_2)} v_{C_2} = \frac{C_1}{C_1+C_2} \frac{dv_{C_1}}{dt} + \frac{1}{R(C_1+C_2)} v_{C_1}$$

$$\rightarrow \frac{dv_{C_2}}{dt} + \frac{R+R}{RR(C_1+C_2)} v_{C_2} = \frac{E(C_1\beta-1)}{R(C_1+C_2)} e^{-\beta t} + \frac{E}{R(C_1+C_2)}$$

$$\rightarrow v_{C_2}(t) = \underbrace{K_1 e^{-\frac{R+R}{RR(C_1+C_2)} t}}_{\text{پاسخ همگن}} + \underbrace{K_2 e^{-\beta t}}_{\text{پاسخ همگن}} + K_3$$

با جایگذاری پاسخ خصوصی در معادله دیفرانسیل داریم

$$\left(\frac{R+R}{RR(C_1+C_2)} - \beta \right) K_1 e^{-\beta t} + \frac{R+R}{RR(C_1+C_2)} K_2 = \frac{E(C_1\beta-1)}{R(C_1+C_2)} e^{-\beta t} + \frac{E}{R(C_1+C_2)}$$

$$K_1 = \frac{ER(C_1\beta-1)}{R_1+R_2-\beta RR(C_1+C_2)} \quad , \quad K_2 = \frac{R}{R+R} E$$

$$v_{C_2}(0) = 0 \rightarrow K_1 + K_2 + K_3 = 0 \rightarrow K_1 = -(K_2 + K_3)$$

$$v_{C_2}(t) = - \left(\frac{R}{R+R} E + \frac{ER(C_1\beta-1)}{R+R-\beta RR(C_1+C_2)} \right) e^{-\frac{R+R}{RR(C_1+C_2)} t} + \frac{R}{R+R} E$$

$$+ \frac{ER(C_1\beta-1)}{R+R-\beta RR(C_1+C_2)} e^{-\beta t} + \frac{R}{R+R} E$$

به ازای $\beta \rightarrow \infty$ خواهیم داشت

$$v_{C_2}(t) = - \left(\frac{R}{R+R} E + \frac{C_1 R \beta}{-\beta RR(C_1+C_2)} \right) e^{-\frac{R+R}{RR(C_1+C_2)} t} + \frac{R}{R+R} E$$

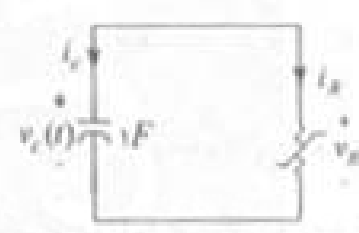
$$= - \left(\frac{R}{R+R} - \frac{C_1}{C_1+C_2} \right) E e^{-\frac{R+R}{RR(C_1+C_2)} t} + \frac{R}{R+R} E$$

$$= - \left(\frac{RC_1 - RC_2}{(R+R)(C_1+C_2)} \right) E e^{-\frac{R+R}{RR(C_1+C_2)} t} + \frac{R}{R+R} E$$

برای $R_1 = R_2 = RC$ ضریب جفته نهایی (پاسخ گذرا) برابر صفر شده و خواهیم داشت:

$$v_c(t) = \frac{R_2}{R_1 + R_2} E$$

مسئله ۸۵



Ⓢ $v_c(t)$ را برای $t > 0$ محاسبه و رسم کنید.

$(v_c(-) = v_s i_s = v_s + v_s')$

شکل مسئله ۸۵

حل:

$$i_c = -i_s \rightarrow \frac{dv_c}{dt} = -(v_s + v_s'), v_c = v_s \rightarrow \frac{dv_c}{dt} = -(v_c + v_s') \rightarrow \frac{dv_c}{v_c(1+v_s')} = -dt$$

$$\rightarrow \frac{dv_c}{v_c} - \frac{v_s' dv_c}{1+v_s'} = -dt \rightarrow \ln v_c - \ln\left(\frac{1+v_s'}{1}\right) = -t + c \rightarrow \ln \frac{v_c}{1+v_s'} = -t + c$$

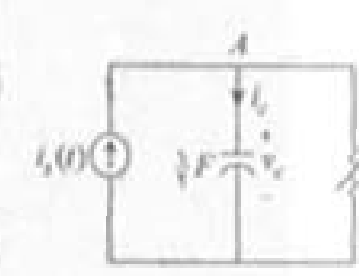
$$\rightarrow \frac{v_c}{1+v_s'} = Ke^{-t}, v_c(-) = 1 \rightarrow \frac{1}{1} = K \rightarrow \frac{v_c}{1+v_s'} = \frac{1}{1} e^{-t}$$

$$\rightarrow v_c(t) = e^{-t} - \sqrt{e^{-2t} - 1}$$

شکل موج $v_c(t)$ در شکل زیر رسم شده است.



مسئله ۸۷



Ⓢ $v_c(t)$ را برای $t > 0$ تعیین و رسم کنید.

$(i_c(t) = i(t))$ و حالت اولیه مدار صفر است

شکل مسئله ۸۷

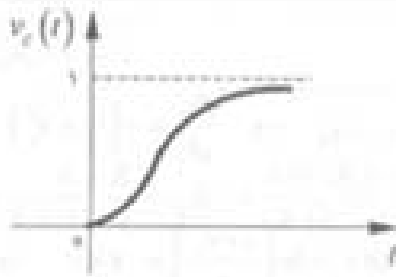
حل: ورودی مدار $i_s(t) = r(t) = \begin{cases} 1, & t > 0 \\ 0, & t < 0 \end{cases}$ بوده و با توجه به شکل مدار داریم.

$$\textcircled{A} \text{ KCL برای گره } \rightarrow -1 + \frac{1}{1} \frac{dv_c}{dt} + \frac{v_c}{1} = 0 \rightarrow \frac{dv_c}{dt} + v_c = 1$$

$$\rightarrow \frac{dv_c}{dt} = 1(1 - v_c) \rightarrow \frac{dv_c}{1 - v_c} = 1 dt \rightarrow -\ln(1 - v_c) = t + C \rightarrow 1 - v_c = Ke^{-t}$$

$$\rightarrow v_c(t) = 1 - Ke^{-t}, \quad v_c(0) = 0 \rightarrow 1 - K = 0 \rightarrow K = 1 \rightarrow v_c(t) = 1 - e^{-t}, \quad t > 0$$

شکل موج $v_c(t)$ در شکل زیر رسم شده است.



مسئله ۱



شکل مسئله ۱

الف - نشان دهید که به ازای تمام مقادیر مثبت عناصر و

هر نوع شرایط اولیه، پاسخ $v(t)$ همیشه از نوع میرایی شدید خواهد بود.

ب - اگر L_1 و L_2 با خازنهای C_1 و C_2 تعویض شوند

درستی بیان بالا را بار دیگر اثبات کنید.

پ - اگر تنها یکی از سلفها با خازن تعویض شود آیا

بیان فوق باز هم معتبر خواهد بود.

حل : الف - با توجه به شکل مسئله داریم

$$i_{L_1} = \frac{v}{R} \rightarrow v_{L_1} = L_1 \frac{di_{L_1}}{dt} = \frac{L_1}{R} \frac{dv}{dt} \quad v_{L_2} = v_{R_2} = v_{L_1} + v = \frac{L_1}{R} \frac{dv}{dt} + v$$

$$\text{KCL بری کر. A} \rightarrow L_2 \frac{di_{L_2}}{dt} + \frac{v_{R_1}}{R} + \frac{v}{R} = 0$$

$$\rightarrow L_2 \frac{d\left(\frac{L_1}{R} \frac{dv}{dt} + v\right)}{dt} + \frac{\frac{L_1}{R} \frac{dv}{dt} + v}{R} + \frac{v}{R} = 0 \rightarrow \frac{dv}{dt} \left[\frac{R R L_2 + L_1 L_2}{R L_1 L_2} \right] + \frac{R + R}{R L_1 L_2} v = 0$$

$$\rightarrow \alpha = \frac{R R L_2 + L_1 L_2}{R L_1 L_2} \quad \omega_0 = \sqrt{\frac{R + R}{R L_1 L_2}} \quad \alpha > \omega_0 \rightarrow \frac{R R L_2 + L_1 L_2}{R L_1 L_2} > \sqrt{\frac{R + R}{R L_1 L_2}}$$

$$\rightarrow (R + R)(R L_1 L_2) < (R R L_2 + L_1 L_2)^2$$

از طرفی واضح است که $R + R > R$ می باشد بنابراین داریم

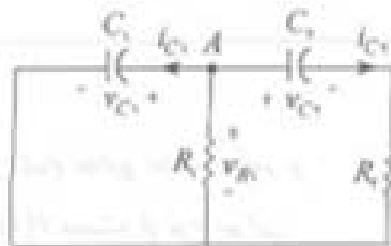
$$(R R L_2 + L_1 L_2)^2 < (R R L_2 + L_1 L_2)^2 \rightarrow (R R L_2 + L_1 L_2)^2 < R R L_2^2 + 2 R R L_1 L_2 + L_1^2 L_2^2$$

$$\rightarrow R R L_2^2 - 2 R R L_1 L_2 + L_1^2 > 0 \rightarrow (R R L_2 - L_1^2) > 0$$

بنامی فوق که با فرض $\alpha > \omega_0$ بدست آمده همواره برقرار است بنابراین $\alpha > \omega_0$ بوده و پاسخ ولتاژ $v(t)$

از نوع میرایی شدید خواهد بود.

ب - با جایگزینی C_1 و C_2 بجای L_1 و L_2 مدار بصورت زیر خواهد شد



با توجه به شکل فوق داریم

$$i_1 = \frac{v}{R_1} \rightarrow v_{C_1} = v_{C_1}(s) + \frac{1}{C_1} \int \frac{v}{R_1} dt$$

$$\rightarrow v_{C_1} = v_{R_1} = v_{C_1} + v = v_{C_1}(s) + \frac{1}{C_1} \int \frac{v}{R_1} dt + v$$

$$\textcircled{A} \text{ KCL بر روی } R_2 \rightarrow C_1 \frac{d\left(v_{C_1}(s) + \frac{1}{C_1} \int \frac{v}{R_1} dt + v\right)}{dt} + \frac{v_{C_1}(s) + \frac{1}{C_1} \int \frac{v}{R_1} dt + v}{R_1} + \frac{v}{R_2} = 0$$

$$\rightarrow \frac{C_1}{R_1 C_1} v + C_1 \frac{dv}{dt} + \frac{v_{C_1}(s)}{R_1} + \frac{1}{R_1 C_1} \int \frac{v}{R_1} dt + \frac{v}{R_1} + \frac{v}{R_2} = 0$$

$$\rightarrow \frac{C_1}{R_1 C_1} \frac{dv}{dt} + C_1 \frac{d^2 v}{dt^2} + \frac{1}{R_1 R_1 C_1} v + \frac{1}{R_1} \frac{dv}{dt} + \frac{1}{R_2} \frac{dv}{dt} = 0$$

$$\rightarrow \frac{d^2 v}{dt^2} + \left(\frac{1}{R_1 C_1} + \frac{1}{R_2 C_1} + \frac{1}{R_1 C_1} \right) \frac{dv}{dt} + \frac{1}{R_1 R_1 C_1} v = 0$$

$$\rightarrow \alpha = \left(\frac{1}{R_1 C_1} + \frac{1}{R_2 C_1} + \frac{1}{R_1 C_1} \right) \quad \omega_0 = \sqrt{\frac{1}{R_1 R_1 C_1}}$$

$$\alpha > \omega_0 \rightarrow \frac{1}{R_1} \left(\frac{1}{R_1 C_1} + \frac{1}{R_2 C_1} + \frac{1}{R_1 C_1} \right) > \sqrt{\frac{1}{R_1 R_1 C_1}}$$

$$\rightarrow (R_1 C_1 + R_2 C_1 + R_1 C_1)^2 > 4(R_1 R_1 C_1)$$

$$\rightarrow R_1^2 C_1^2 + R_2^2 C_1^2 + R_1^2 C_1^2 + 4R_1 R_2 C_1 + 4R_1 R_1 C_1 + 4R_1^2 C_1^2 > 4(R_1 R_1 C_1)$$

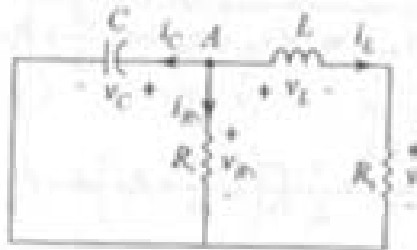
$$\rightarrow (R_1^2 C_1^2 - 4R_1 R_2 C_1 + R_1^2 C_1^2) + R_2^2 C_1^2 + 4R_1 R_1 C_1 + 4R_1^2 C_1^2 > 0$$

$$\rightarrow (R_1 C_1 - R_2 C_1)^2 + R_2^2 C_1^2 + 4R_1 R_1 C_1 + 4R_1^2 C_1^2 > 0$$

از آنجا که مقادیر همه عناصر مثبت است لذا نامساوی فوق که با فرض $\alpha > \omega_0$ به دست آمده همواره برقرار

می باشد. بنابراین پاسخ ولتاژ $v(t)$ همیشه از نوع میرای شدید است.

پد = فرض کنید به جای سلف L_1 ، خازن C را جایگزین کرده ایم. بنابراین داریم :



با توجه به شکل خواهیم داشت:

$$i_L = \frac{v}{R} \rightarrow v_L = L \frac{di_L}{dt} = \frac{L}{R} \frac{dv}{dt} \rightarrow v_C = v_{R1} = v_L + v = \frac{L}{R} \frac{dv}{dt} + v$$

$$\textcircled{A} \text{ برای } KCL \rightarrow L \frac{d\left(\frac{L}{R} \frac{dv}{dt} + v\right)}{dt} + \frac{L}{R} \frac{dv}{dt} + v + \frac{v}{R} = 0$$

$$\rightarrow \frac{dv}{dt} + \frac{RRC' + L}{RL} \frac{dv}{dt} + \frac{C}{L}(R+R_1)v = 0$$

$$\rightarrow \alpha = \frac{RRC' + L}{RL} \cdot \omega_0 = \sqrt{\frac{C}{L}(R+R_1)}$$

$$\alpha > \omega_0 \rightarrow \frac{RRC' + L}{RL} > \sqrt{\frac{C}{L}(R+R_1)} \rightarrow (RRC' + L)^2 - 4RLC(R+R_1) > 0$$

واضح است که نامساوی فوق که با فرض $\alpha > \omega_0$ بدست آمده همواره صحیح نبوده و لذا همیشه $\alpha > \omega_0$ نتواند بود. پس پاسخ و ولتاژ $v(t)$ همیشه میرایی شدید نمی باشد.

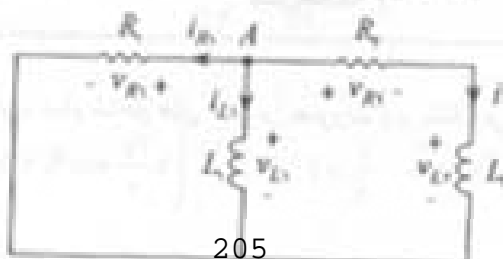
مسئله ۲

① معادله دیفرانسیلی بر حسب آیدست آورید.

② ثابت کنید به ازای تمام مقادیر مثبت R_1 و R_2 و L_1 و L_2 ورودی صفر همواره میرایی شدید است.

شکل مسئله ۲

حل : ابتدا ولتاژ و جریان عناصر مدار را بصورت زیر مشخص می کنیم.



با توجه به شکل داریم:

$$v_{R_1} = R_1 i \quad , \quad v_{L_1} = L_1 \frac{di}{dt} \quad , \quad v_{R_2} = v_{L_2} = v_{R_1} + v_{L_1} = L_1 \frac{di}{dt} + R_1 i$$

$$\textcircled{A} \text{ برای KCL} \rightarrow \frac{L_1 \frac{di}{dt} + R_1 i}{R_2} + \frac{1}{L_2} \int_0^t \left(L_1 \frac{di}{dt} + R_1 i \right) dt + i = 0$$

$$\rightarrow \frac{L_1}{R_2} \frac{d^2 i}{dt^2} + \frac{R_1}{R_2} \frac{di}{dt} + \frac{L_1}{L_2} \frac{di}{dt} + \frac{R_1}{L_2} i + \frac{di}{dt} = 0 \quad \rightarrow \frac{d^2 i}{dt^2} + \frac{R_1}{L_2} \left(1 + \frac{R_2}{R_1} + \frac{L_2}{L_1} \right) \frac{di}{dt} + \frac{R_1 R_2}{L_1 L_2} i = 0$$

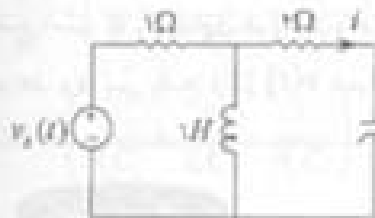
$$\rightarrow \alpha = \frac{R_1}{L_2} \left(1 + \frac{R_2}{R_1} + \frac{L_2}{L_1} \right) = \frac{R_1' L_2 + R_2 L_2 + R_1 L_2}{R_1 L_2 L_1} \quad , \quad \omega_0 = \sqrt{\frac{R_1 R_2}{L_1 L_2}}$$

$$\alpha > \omega_0 \rightarrow \frac{R_1' L_2 + R_2 L_2 + R_1 L_2}{R_1 L_2 L_1} > \sqrt{\frac{R_1 R_2}{L_1 L_2}} \rightarrow (R_1' L_2 + R_2 L_2 + R_1 L_2)^2 > R_1' L_2 L_1$$

$$\rightarrow (R_1' L_2 - R_1 L_2)^2 + R_1' L_2 + R_1' R_2 L_2 + R_1 R_2 L_2 > 0$$

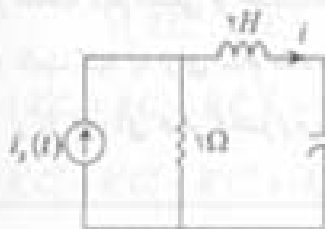
ناسازی فوق که با فرض $\alpha > \omega_0$ بدست آمده همواره برقرار است لذا پاسخ همواره میرایی شدید خواهد بود.

مسئله ۳

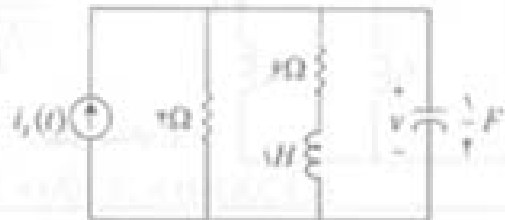


(الف)

معادله دیفرانسیلی برای هر یک از مدار های زیر حسب متغیر مشخص شده بدست آورید. پاسخ پله هر مدار را تعیین کنید.



(ب)



(ج)

شکل مسئله ۳

حل: الف - ابتدا ولتاژ و جریان تمام شاخه های مدار را بصورت زیر نشان می دهیم.



$$v_R = v_s, \quad v_C = v_C(0) + \frac{1}{1} \int i dt = 1 \int i dt, \quad v_L = v_R + v_C = v_s + 1 \int i dt$$

$$\textcircled{a} \text{ KCL در شاخه } \rightarrow \frac{v_s + 1 \int i dt - v_C}{1} + i_L(0) + \int (v_s + 1 \int i dt) dt + i = 0$$

با دو بار مشتق گیری از معادله فوق داریم

$$\rightarrow 1 \frac{d^2 i}{dt^2} + 1 \frac{di}{dt} - \frac{d^2 v_C}{dt^2} + 1i + \frac{d^2 i}{dt^2} = 0 \rightarrow 2 \frac{d^2 i}{dt^2} + 1 \frac{di}{dt} + 1i = \frac{d^2 v_s}{dt^2}$$

در ادامه با جایگذاری $v_s(t) = u(t)$ پاسخ به مدار را بدست خواهیم آورد

$$\rightarrow 2 \frac{d^2 i}{dt^2} + 1 \frac{di}{dt} + 1i = \delta'(t)$$

در $t = 0^-$ هیچ منبعی به مدار متصل نیست لذا $\frac{di(0^-)}{dt} = i(0^-) = 0$ می باشد و از $t = 0^-$ حازن اتصال کوتاه و

سلف مدار باز است لذا $i(0^-) = \frac{1}{1+1} = \frac{1}{2} A$ می باشد. با اشتقاق گیری از طرفین معادله فوق از $t = 0^-$

خواهیم داشت

$$\rightarrow 2 \frac{d^2 i(0^-)}{dt^2} - 2 \frac{d^2 i(0^-)}{dt^2} + 1i(0^-) - 1i(0^-) + 1 \int_{0^-}^{0^+} i dt = \int_{0^-}^{0^+} \delta'(t) dt$$

$$\rightarrow 2 \frac{d^2 i(0^-)}{dt^2} - 0 + \frac{1}{2} - 0 + 0 = 0 \rightarrow \frac{d^2 i(0^-)}{dt^2} = -\frac{1}{4}$$

بنابراین معادله دیفرانسیل فوق را می توان بصورت زیر معادله کرد

$$\rightarrow 2 \frac{d^2 i}{dt^2} + 1 \frac{di}{dt} + 1i = 0, \quad i(0^+) = \frac{1}{2}, \quad \frac{di(0^+)}{dt} = -\frac{1}{4}$$

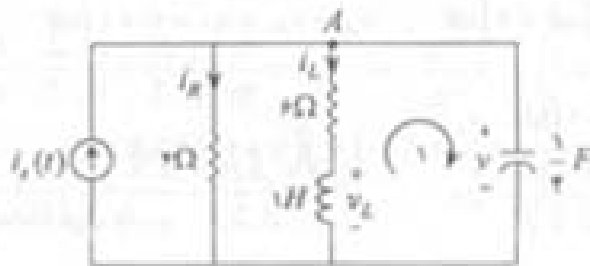
$$\text{معادله مشخصه: } 2s^2 + 1s + 1 = 0 \rightarrow s = -\frac{1}{4} \pm j \frac{\sqrt{7}}{4}$$

$$\rightarrow i(t) = e^{-\frac{t}{4}} \left(A \sin \frac{\sqrt{7}}{4} t + B \cos \frac{\sqrt{7}}{4} t \right), \quad i(0^+) = \frac{1}{2} \rightarrow B = \frac{1}{2}$$

$$\frac{di(t)}{dt} = -\frac{1}{\tau} \rightarrow -\frac{1}{\tau} \left(\frac{1}{\tau} \right) + \frac{\sqrt{\tau}}{\tau} A = -\frac{1}{\tau} \rightarrow A = \frac{\sqrt{\tau}}{\tau}$$

$$\rightarrow i(t) = e^{-t/\tau} \left(\frac{\sqrt{\tau}}{\tau} \sin \frac{\sqrt{\tau}}{\tau} t + \frac{1}{\tau} \cos \frac{\sqrt{\tau}}{\tau} t \right)$$

ب - شکل مدار را مجدداً بصورت زیر رسم می کنیم.



با توجه به شکل می توان نوشت:

$$\textcircled{A} \text{ برای KCL} \rightarrow -i_s + \frac{v}{\tau} + i_L + \frac{1}{\tau} \frac{dv}{dt} = 0 \rightarrow i_L = i_s - \frac{v}{\tau} - \frac{1}{\tau} \frac{dv}{dt}$$

$$\textcircled{B} \text{ برای KVL} \rightarrow -\frac{di_L}{dt} - \tau i_L + v = 0 \rightarrow -\frac{d \left(i_s - \frac{v}{\tau} - \frac{1}{\tau} \frac{dv}{dt} \right)}{dt} + \left(i_s - \frac{v}{\tau} - \frac{1}{\tau} \frac{dv}{dt} \right) + v = 0$$

$$\rightarrow \frac{d^2 v}{dt^2} + \tau \frac{dv}{dt} + \tau v = \tau \frac{di_s}{dt} + \tau i_s$$

به ازای $i_s(t) = u(t)$ پاسخ پله را محاسبه خواهیم کرد.

$$\tau \frac{d^2 v}{dt^2} + \tau \frac{dv}{dt} + \tau v = \tau \delta(t) + \tau u(t)$$

در $t = 0^+$ خازن اتصال کوتاه و سلف مدار باز است لذا $v(0^+) = v(0^-) = 0$ خواهد بود. و با اشتغال گیری از معادله دیفرانسیل در فاصله 0^- تا 0^+ خواهیم داشت.

$$\frac{dv(0^+)}{dt} - \frac{dv(0^-)}{dt} + \tau v(0^+) - \tau v(0^-) + \int_{0^-}^{0^+} \tau v = \tau \int_{0^-}^{0^+} \delta(t) + \tau \int_{0^-}^{0^+} u(t) dt$$

$$\rightarrow \frac{dv(0^+)}{dt} - 0 + 0 - 0 + 0 = \tau + 0 \rightarrow \frac{dv(0^+)}{dt} = \tau$$

بنابراین معادله دیفرانسیل فوق را می توان بصورت زیر نوشت.

$$\frac{d^2 v}{dt^2} + \tau \frac{dv}{dt} + \tau v = \tau \tau, \quad v(0^+) = 0, \quad \frac{dv(0^+)}{dt} = \tau, \quad t > 0$$

معادله مشخصه: $s^2 + 7s + 10 = 0 \rightarrow s = -2, -5 \rightarrow v(t) = K_1 e^{-2t} + K_2 e^{-5t} + K_3$

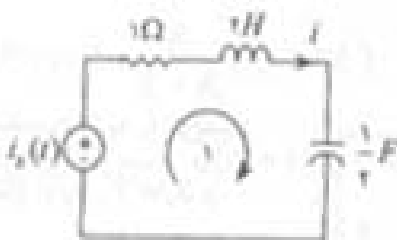
پاسخ خصوصی پاسخ عمومی

با جایگذاری پاسخ خصوصی در معادله دیفرانسیل $1 \cdot K_3 = 22$ و با $K_3 = \frac{22}{1}$ شده داریم.

$$\begin{cases} v(0^+) = 0 \rightarrow K_1 + K_2 + \frac{22}{1} = 0 \\ \frac{dv(0^+)}{dt} = 2 \rightarrow -2K_1 - 5K_2 = 2 \end{cases} \rightarrow K_1 = -\frac{4}{3}, K_2 = \frac{2}{15}$$

$\rightarrow v(t) = -\frac{4}{3}e^{-2t} + \frac{2}{15}e^{-5t} + \frac{22}{1}, t > 0$

پ. با استفاده از تبدیل تونین - تونین مدار را بصورت زیر رسم می کنیم.



برای KVL $\rightarrow i + 1 \frac{di}{dt} + i(0) + \frac{1}{4} \int i dt = i_s \rightarrow \frac{di}{dt} + 1 \frac{d^2 i}{dt^2} + 1i = \frac{di_s}{dt}$

با جایگذاری $i(t) = I(s)$ و پاسخ پله مدار را بصورت زیر بدست می آوریم.

$$1 \frac{d^2 I}{dt^2} + \frac{dI}{dt} + 1I = \delta(t)$$

از آنجا که $t < 0, i_s(t) = 0$ لذا $I(s^-) = i(s^-) = 0$ بوده و در $t = 0^+$ خازن اتصال کوتاه و سلف مدار باز خواهد شد بنابراین $i(0^+) = 0$ بوده و با انتگرال گیری از معادله دیفرانسیل در فاصله 0^- تا 0^+ خواهیم داشت.

$$1 \frac{dI(s^+)}{dt} - 1 \frac{dI(s^-)}{dt} + I(s^+) - I(s^-) + \int_{0^-}^{0^+} 1i dt = \int_{0^-}^{0^+} \delta(t) dt \rightarrow 1 \frac{dI(s^+)}{dt} - 0 + 0 - 0 + 0 = 1$$

$$\rightarrow \frac{dI(s^+)}{dt} = \frac{1}{1}$$

بنابراین در $t > 0, \delta(t) = 0$ بوده بنابراین معادله دیفرانسیل فوق را می توان بصورت زیر نوشت.

$$1 \frac{d^2 I}{dt^2} + \frac{dI}{dt} + 1I = 0, I(s^+) = 0, \frac{dI(s^+)}{dt} = \frac{1}{1}, t > 0$$

معادله مشخصه: $s^2 + s + 1 = 0 \rightarrow s = -\frac{1}{2} \pm j\frac{\sqrt{3}}{2}$

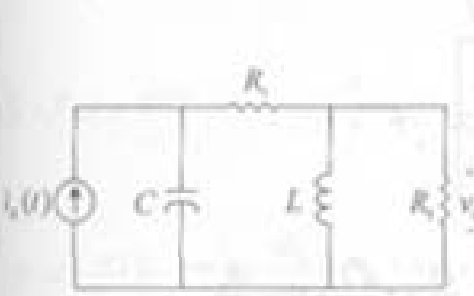
$\rightarrow i(t) = e^{-\frac{1}{2}t} \left(A \sin \frac{\sqrt{3}}{2}t + B \cos \frac{\sqrt{3}}{2}t \right)$

$i(0^+) = 0 \rightarrow B = 0$

$\frac{di(t)}{dt} = \frac{1}{2} \rightarrow -\frac{1}{2}B + \frac{\sqrt{3}}{2}A = \frac{1}{2} \rightarrow A = \frac{1\sqrt{3}}{3}$

$\rightarrow i(t) = \frac{1\sqrt{3}}{3} e^{-\frac{1}{2}t} \sin \frac{\sqrt{3}}{2}t, t > 0$

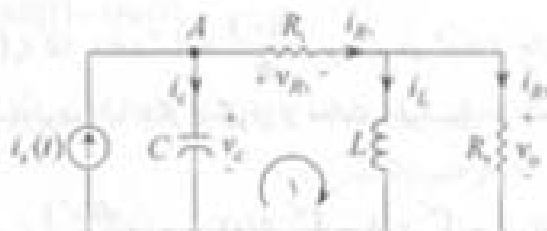
مسئله ۲



شکل مسئله ۲

۱) معادله دیفرانسیل ارتباط معنده v_o را به i_s بنویسید.
 ۲) شرایط اولیه را بر حسب ولتاژ اولیه V_o خازن و جریان اولیه i_L سلف مشخص کنید.
 ۳) به ازای $1 = C = L = R_2 = R$ پاسخ پله را محاسبه کند.

حل: شکل فوق را مجدداً بصورت زیر رسم می کنیم.



$i_s = i_C + i_R = \frac{1}{L} \int v_o dt + \frac{v_o}{R} \rightarrow v_R = R i_R = \frac{R}{L} \int v_o dt + \frac{R}{R} v_o$

$v_C = v_R + v_o = \frac{R}{L} \int v_o dt + \frac{R+R}{R} v_o$

④ $KCL \rightarrow -i_s + C \frac{d}{dt} \left(\frac{R}{L} \int v_o dt + \frac{R+R}{R} v_o \right) + \frac{R}{L} \int v_o dt + \frac{v_o}{R} = 0$

$$\rightarrow -i_L + \frac{RC}{L} v_c + \frac{R+R_1}{R} C \frac{dv_c}{dt} + \frac{R}{L} \int v_c dt + \frac{v_c}{R} = 0$$

$$\rightarrow \frac{-di_L}{dt} + \frac{RC}{L} \frac{dv_c}{dt} + \frac{R+R_1}{R} C \frac{d^2 v_c}{dt^2} + \frac{R}{L} v_c + \frac{1}{R} \frac{dv_c}{dt} = 0$$

$$\rightarrow \frac{R+R_1}{R} C \frac{d^2 v_c}{dt^2} + \left(\frac{1}{R} + \frac{RC}{L} \right) \frac{dv_c}{dt} + \frac{R}{L} v_c = \frac{di_L}{dt}$$

برای محاسبه شرط اولیه $v_c(t)$ می توان نوشت:

$$i_{L_1} = i_L + \frac{v_c}{R} \rightarrow v_{R_1} = R i_{L_1} + \frac{R}{R} v_c$$

$$\text{برای مش ۱ KVL} \rightarrow -v_c + v_{R_1} + v_c = 0 \rightarrow -v_c + R i_{L_1} + \frac{R}{R} v_c + v_c = 0$$

$$\rightarrow v_c(t) = \frac{R}{R+R_1} (v_c(t) - R i_{L_1}(t)) = \frac{R}{R+R_1} (V_c - R i_{L_1})$$

در ادامه به ازای $R = R_1 = L = C = 1$ و $i_L(t) = u(t)$ پاسخ پله را محاسبه خواهیم کرد.

$$\rightarrow \tau \frac{d^2 v_c}{dt^2} + \tau \frac{dv_c}{dt} + v_c = \delta(t) \quad , \quad v_c(t) = \frac{1}{\tau} (V_c - I_{L_1})$$

با انتگرال گیری از معادله فوق در فاصله t^- تا t^+ خواهیم داشت:

$$\tau \frac{dv_c(t^+)}{dt} - \tau \frac{dv_c(t^-)}{dt} + \tau v_c(t^+) - \tau v_c(t^-) + \int_{t^-}^{t^+} v_c dt = \int_{t^-}^{t^+} \delta(t) dt$$

$$\tau \frac{dv_c(t^+)}{dt} - \dots + (V_c - I_{L_1}) - \dots + \dots = 1 \rightarrow \frac{dv_c(t^+)}{dt} = \frac{I_{L_1} - V_c + 1}{\tau}$$

همچنین به ازای $t > 0$ ، $\delta(t) = 0$ بوده بنابراین معادله دیفرانسیل فوق را می توان بصورت زیر نوشت:

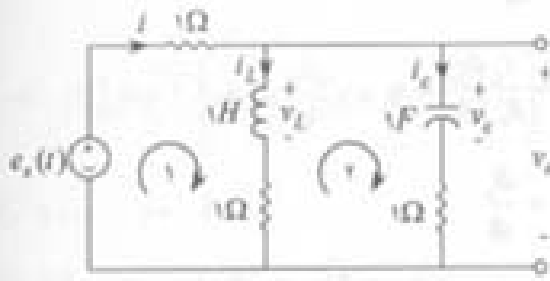
$$\tau \frac{d^2 v_c}{dt^2} + \tau \frac{dv_c}{dt} + v_c = 0 \quad , \quad v_c(t^+) = \frac{V_c - I_{L_1}}{\tau} \quad , \quad \frac{dv_c(t^+)}{dt} = \frac{I_{L_1} - V_c + 1}{\tau}$$

$$\text{معادله مشخصه: } \tau s^2 + \tau s + 1 = 0 \rightarrow s = -\frac{1}{\tau} \pm j \frac{1}{\tau} \rightarrow v_c(t) = e^{-\frac{t}{\tau}} \left(A \sin \frac{t}{\tau} + B \cos \frac{t}{\tau} \right)$$

$$v_c(t^+) = \frac{V_c - I_{L_1}}{\tau} \rightarrow B = \frac{V_c - I_{L_1}}{\tau} \quad , \quad \frac{dv_c(t^+)}{dt} = \frac{I_{L_1} - V_c + 1}{\tau} \rightarrow -\frac{1}{\tau} B + \frac{1}{\tau} A = \frac{I_{L_1} - V_c + 1}{\tau}$$

$$\rightarrow A = 1 - \frac{V_c - I_{L_1}}{\tau} \quad , \quad v_c(t) = e^{-\frac{t}{\tau}} \left(\left(1 - \frac{V_c - I_{L_1}}{\tau} \right) \sin \frac{t}{\tau} + \left(\frac{V_c - I_{L_1}}{\tau} \right) \cos \frac{t}{\tau} \right) \quad , \quad t > 0$$

مسئله ۵



شکل مسئله ۵

الف) معادله دیفرانسیلی بنویسید که:

الف- v_o را به e_s ارتباط دهد.

ب- i_L را به e_s ارتباط دهد.

پ- v_o را به e_s ارتباط دهد.

ت- i را به e_s ارتباط دهد.

حل: الف - با توجه به شکل فوق داریم.

$$v_o = v_L + i_L = v_C + \frac{dv_C}{dt} \quad , \quad i = \frac{e_s - v_o}{1} = e_s - v_o = e_s - v_C - \frac{dv_C}{dt}$$

$$i = i_L + i_C \rightarrow i_L = i - i_C = e_s - v_C - \frac{dv_C}{dt} - \frac{dv_C}{dt} = e_s - v_C - 2 \frac{dv_C}{dt}$$

$$KVL \text{ برای مش ۱} \rightarrow -e_s + i - \frac{di_L}{dt} + i_L = 0$$

$$\rightarrow -e_s + e_s - v_C - \frac{dv_C}{dt} + \frac{de_s}{dt} - \frac{dv_C}{dt} - 2 \frac{d^2 v_C}{dt^2} + e_s - v_C - 2 \frac{dv_C}{dt} = 0$$

$$\rightarrow \frac{d^2 v_C}{dt^2} + 2 \frac{dv_C}{dt} + v_C = \frac{1}{2} \frac{de_s}{dt} + \frac{1}{2} e_s$$

ب - با توجه به شکل می توان نوشت.

$$v_o = v_L + i_L = \frac{di_L}{dt} + i_L \quad , \quad i = \frac{e_s - v_o}{1} = e_s - \frac{di_L}{dt} - i_L$$

$$v_o = i_L + i_C \rightarrow i_C = i - i_L = e_s - \frac{di_L}{dt} - i_L$$

$$KVL \text{ برای حلق شامل مشهای ۱ و ۲} \rightarrow -e_s + i + \int_0^t i_C dt + i_L = 0 \rightarrow -\frac{de_s}{dt} + \frac{di}{dt} + i_L + \frac{di_L}{dt} = 0$$

$$\rightarrow -\frac{de_s}{dt} + \frac{de_s}{dt} - \frac{d^2 i_L}{dt^2} - \frac{di_L}{dt} + e_s - \frac{di_L}{dt} - i_L + \frac{de_s}{dt} - \frac{d^2 i_L}{dt^2} - 2 \frac{di_L}{dt} = 0$$

$$\rightarrow \frac{d^2 i_L}{dt^2} + 2 \frac{di_L}{dt} + i_L = \frac{1}{2} \frac{de_s}{dt} + \frac{1}{2} e_s$$

پ - با توجه به قسمت (الف) می توان نوشت.

$$v_s = v_r + \frac{dv_r}{dt} \rightarrow \frac{dv_r}{dt} = \frac{dv_s}{dt} + \frac{d^2 v_r}{dt^2}$$

$$\frac{d^2 v_r}{dt^2} + \tau \frac{dv_r}{dt} + v_r = \frac{1}{\tau} \frac{dv_s}{dt} + \frac{1}{\tau} v_s \rightarrow \left(\frac{d^2 v_r}{dt^2} + \frac{dv_r}{dt} \right) + \left(\frac{dv_r}{dt} + v_r \right) = \frac{1}{\tau} \frac{dv_s}{dt} + \frac{1}{\tau} v_s$$

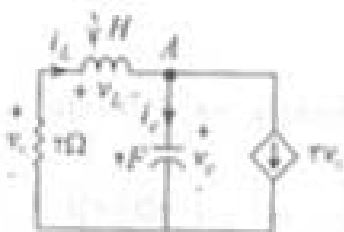
$$\rightarrow \frac{dv_r}{dt} + v_r = \frac{1}{\tau} \frac{dv_s}{dt} + \frac{1}{\tau} v_s$$

ت - با توجه به قسمت (ب) و (پ) می توان نوشت:

$$i = e_s - v_r \rightarrow v_r = e_s - i$$

$$\frac{dv_r}{dt} + v_r = \frac{1}{\tau} \frac{dv_s}{dt} + \frac{1}{\tau} v_s \rightarrow \frac{d(e_s - i)}{dt} + e_s - i = \frac{1}{\tau} \frac{dv_s}{dt} + \frac{1}{\tau} v_s \rightarrow \frac{di}{dt} + i = \frac{1}{\tau} \frac{dv_s}{dt} + \frac{1}{\tau} v_s$$

مسئله ۶



شکل مسئله ۶

معادله دیفرانسیلی بر حسب i_L تشکیل داده و پاسخ

رودنی صفر را بیابید.

$$(v_s(t) = 2V \text{ و } i_L(t) = 1A)$$

حل: با توجه به شکل داریم

$$v_s = -v_L \quad , \quad v_r = v_s - v_L = v_L - \frac{1}{\tau} \frac{di_L}{dt} \rightarrow v_s(t) = v_L(t) - \frac{1}{\tau} \frac{di_L(t)}{dt} \rightarrow \frac{di_L(t)}{dt} = \dots$$

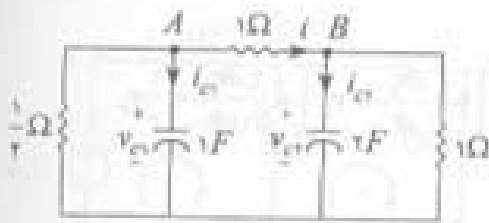
$$\textcircled{A} \text{ KCL برای گره } \rightarrow -i_L + \tau \frac{d}{dt} \left(v_L - \frac{1}{\tau} \frac{di_L}{dt} \right) + \tau (-v_L) = 0 \rightarrow \frac{d^2 i_L}{dt^2} - \tau \frac{di_L}{dt} + v_L = 0$$

$$\text{معادله مشخصه: } s^2 - \tau s + \tau = 0 \rightarrow s = -1, -\tau \rightarrow i_L(t) = K_1 e^{-t} + K_2 e^{-\tau t}$$

$$i_L(t) = 1 \rightarrow K_1 + K_2 = 1$$

$$\frac{di_L(t)}{dt} = 0 \rightarrow K_1 + \tau K_2 = 0 \rightarrow K_1 = \frac{\tau}{\tau - 1}, K_2 = -\frac{1}{\tau - 1}$$

$$\rightarrow i_L(t) = \frac{\tau}{\tau - 1} e^{-t} - \frac{1}{\tau - 1} e^{-\tau t}, \quad t > 0$$



شکل مسئله ۷

مسئله ۷

معادله معادله دیفرانسیلی بر حسب i تشکیل داده

و پاسخ ورودی صفر را بدست آورید.

($v_{c1}(0) = 2V$ و $v_{c2}(0) = 1V$)

حل : با توجه به شکل مسئله و با استفاده از روش نمایش اپراتوری در معادلات دیفرانسیل داریم.

$$i = \frac{v_{c1} - v_{c2}}{1} = v_{c1} - v_{c2}$$

Ⓐ KCL برای گره $A \rightarrow \frac{v_{c1}}{1} + \frac{dv_{c1}}{dt} + i = 0 \rightarrow 2v_{c1} + \frac{dv_{c1}}{dt} + i = 0 \rightarrow (1+D)v_{c1} + i = 0$

Ⓑ KCL برای گره $B \rightarrow \frac{v_{c2}}{1} + \tau \frac{dv_{c2}}{dt} - i = 0 \rightarrow v_{c2} + \tau \frac{dv_{c2}}{dt} - i = 0 \rightarrow (\tau D + 1)v_{c2} - i = 0$

$$\rightarrow v_{c1} = \frac{-i}{D+1} \quad v_{c2} = \frac{i}{\tau D+1} \quad i = v_{c1} - v_{c2} = -\frac{i}{D+1} - \frac{i}{\tau D+1} = \frac{(-\tau D - 2)i}{\tau D^2 + 5D + 2}$$

$$\rightarrow (\tau D^2 + 5D + 2)i = (-\tau D - 2)i \rightarrow (\tau D^2 + 8D + 5)i = 0$$

$$\rightarrow \tau \frac{d^2 i}{dt^2} + 8 \frac{di}{dt} + 5i = 0$$

معادله مشخص $\tau s^2 + 8s + 5 = 0 \rightarrow s = -2 \pm \frac{\sqrt{4}}{\tau} = -1/\tau \tau, -2/\tau \tau$

$$\rightarrow i(t) = K_1 e^{-t/\tau} + K_2 e^{-2t/\tau}$$

$$i = v_{c1} - v_{c2} \rightarrow i(0) = v_{c1}(0) - v_{c2}(0) = 2 - 1 = 1 \rightarrow K_1 + K_2 = 1$$

$$2v_{c1}(0) + \frac{dv_{c1}(0)}{dt} + i(0) = 0 \rightarrow 2 + \frac{dv_{c1}(0)}{dt} - 1 = 0 \rightarrow \frac{dv_{c1}(0)}{dt} = -1$$

$$v_{c2}(0) + \tau \frac{dv_{c2}(0)}{dt} - i(0) = 0 \rightarrow 1 + \tau \frac{dv_{c2}(0)}{dt} + 1 = 0 \rightarrow \frac{dv_{c2}(0)}{dt} = -\frac{2}{\tau}$$

$$i = v_{c1} - v_{c2} \rightarrow \frac{di}{dt} = \frac{dv_{c1}}{dt} - \frac{dv_{c2}}{dt} \rightarrow \frac{di(0)}{dt} = -1 + \frac{2}{\tau} = \frac{1}{\tau} \rightarrow -1/\tau \tau K_1 - 2/\tau \tau K_2 = \frac{1}{\tau}$$

$$\begin{cases} K_1 + K_2 = -1 \\ -1/10K_1 - 2/10K_2 = \frac{1}{10} \end{cases} \rightarrow K_1 = -1/10, K_2 = -1/10$$

$$\rightarrow i(t) = -1/10e^{-10t} - 1/10e^{-2/10t}, t > 0$$

مسئله A

معادله دیفرانسیلی بر حسب v_o تشکیل داده و شرایط اولیه را بر حسب v_o و $i_o(0)$ و $i_s(0)$ بدست آورید.

شکل مسئله A

حل: شکل فوق را مجدداً بصورت زیر رسم می کنیم

با توجه به شکل فوق و با استفاده از نمایش اپرتوری معادلات دیفرانسیل داریم:

Ⓐ برای گره A: $KCL \rightarrow -i_s + \frac{1}{10} \frac{dv_c}{dt} + \frac{v_c}{10} = 0 \rightarrow \frac{dv_c}{dt} + v_c = 10i_s \rightarrow (1+D)v_c = 10i_s$
 $\rightarrow v_c = \frac{10}{1+D} i_s$

Ⓑ برای گره B: $KCL \rightarrow -i_s + \frac{1}{10} \int v_L dt + \frac{v_L}{10} = 0 \rightarrow -\frac{di_L}{dt} + \frac{v_L}{10} + \frac{dv_L}{dt} = 0$
 $\rightarrow \frac{dv_L}{dt} + v_L = 10 \frac{di_L}{dt} \rightarrow (1+D)v_L = 10D i_L \rightarrow v_L = \frac{10D}{(1+D)} i_L$

$\rightarrow v_o = v_c + v_L = \frac{10}{1+D} i_s + \frac{10D}{1+D} i_L = \frac{10(1+D) + 10D(D+1)}{(1+D)(1+D)} i_s = \frac{10D^2 + 20D + 10}{10D^2 + 20D + 10} i_s$

$$\rightarrow (\tau D' + \tau D + 1)v_c = (\tau D' + \tau D + \tau)i_s \rightarrow \tau \frac{d^2 v_c}{dt^2} + \tau \frac{dv_c}{dt} + v_c = \tau \frac{d^2 i_s}{dt^2} + \tau \frac{di_s}{dt} + \tau i_s$$

در ادامه به محاسبه شرایط اولیه می پردازیم.

$$v_L = Ri_{R2} = (i_s - i_L) \rightarrow v_o = v_c + v_L = v_c + (i_s - i_L)$$

$$\rightarrow v_o(s) = v_c(s) + (i_s(s) - i_L(s)) = V_o + (I_s(s) - I_L)$$

$$\frac{dv_L}{dt} + v_c = v_{L_s} \rightarrow \frac{dv_L(s)}{dt} = v_{L_s}(s) - v_c(s) = v_{L_s}(s) - V_o = v_{L_s}(s) - V_o$$

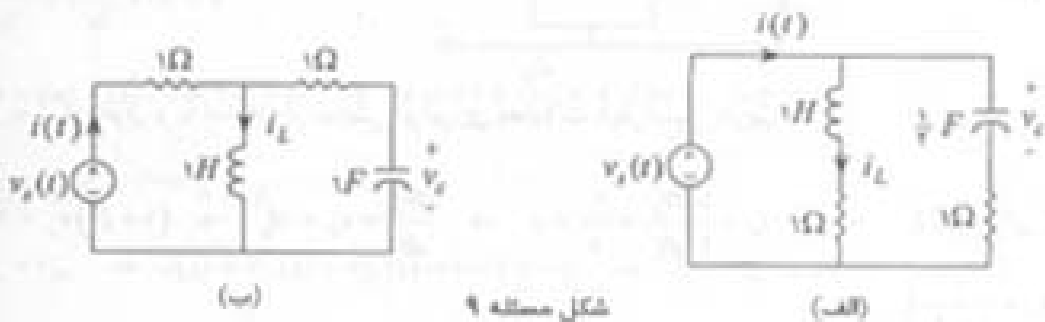
$$v_L = i_s - i_L = i_s - \frac{1}{\tau} \int v_L dt \rightarrow \frac{dv_L(s)}{dt} = \frac{di_s(s)}{dt} - \frac{v_L(s)}{\tau}$$

$$\rightarrow \frac{dv_L(s)}{dt} = \frac{di_s(s)}{dt} - \frac{1}{\tau}(i_s(s) - i_L(s)) = \frac{di_s(s)}{dt} - \frac{1}{\tau}(I_s(s) - I_o)$$

$$\rightarrow \frac{dv_o(s)}{dt} = \frac{dv_c(s)}{dt} + \frac{dv_L(s)}{dt} = \frac{di_s(s)}{dt} + \frac{\tau}{\tau} i_s(s) - V_o + \frac{1}{\tau} I_o$$

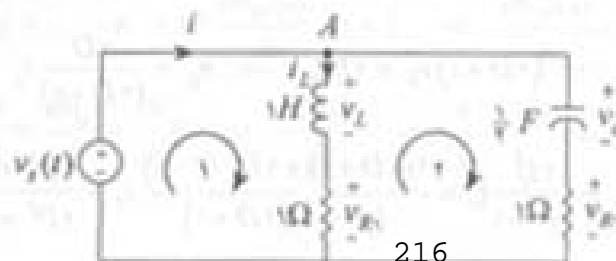
مسئله ۹

- ۱) معادله دیفرانسیلی بنویسید که پاسخ i را به ورودی v_s ارتباط دهد.
- ۲) شرایط اولیه را بر حسب ولتاژ اولیه V_o خازن و جریان اولیه I_o سلف مشخص کنید.
- ۳) پاسخ پله را حساب کنید.



شکل مسئله ۹

حل: الف - با توجه به شکل زیر و با استفاده از روش نمایش ابرتوری معادلات دیفرانسیل داریم



$$KVL \text{ برای مش ۱} \rightarrow -v_s + \frac{di}{dt} + i_L = 0 \rightarrow -v_s + Di_L + i_L = 0 \rightarrow i_L = \frac{1}{D+1} v_s$$

$$KVL \text{ برای حلقه شامل مشهای ۱ و ۲} \rightarrow -v_s + \tau \int_0^t i_L dt + i_C = 0 \rightarrow -\frac{dv_s}{dt} + \tau i_L + \frac{di_C}{dt} = 0$$

$$\rightarrow -Dv_s + \tau i_L + Di_C = 0 \rightarrow i_C = \frac{D}{D+\tau} v_s$$

$$\rightarrow i = i_L + i_C = \frac{1}{D+1} v_s + \frac{D}{D+\tau} v_s = \frac{D+\tau + D(D+1)}{(D+1)(D+\tau)} v_s = \frac{D' + \tau D + \tau}{D' + \tau D + \tau} v_s$$

$$\rightarrow (D' + \tau D + \tau)i = (D' + \tau D + \tau)v_s \rightarrow \frac{d^2 i}{dt^2} + \tau \frac{di}{dt} + \tau i = \frac{d^2 v_s}{dt^2} + \tau \frac{dv_s}{dt} + \tau v_s$$

برای محاسبه شرایط اولیه داریم:

$$i_C = \frac{v_{C_0}}{1} = \frac{v_s - v_L}{1} \rightarrow i_C(0) = v_s(0) - v_L(0) = v_s(0) - V_s$$

$$\rightarrow h(0) = i_L(0) + i_C(0) = I_s + v_s(0) - V_s \rightarrow \frac{di_L}{dt} = v_s - i_L \rightarrow \frac{di_L(0)}{dt} = v_s(0) - I_s$$

$$\frac{di_C}{dt} = \frac{dv_s}{dt} - \tau i_C \rightarrow \frac{di_C(0)}{dt} = \frac{dv_s(0)}{dt} - \tau(v_s(0) - V_s)$$

$$\rightarrow \frac{di(0)}{dt} = \frac{di_L(0)}{dt} + \frac{di_C(0)}{dt} = \frac{dv_s(0)}{dt} - v_s(0) - I_s + \tau V_s$$

در ادامه با جایگذاری $v_s(t) = u(t)$ پاسخ پله مدار (فقد) را بدست خواهیم آورد.

$$v_s(t) = u(t) = 1, t > 0, \quad \frac{dv_s(t)}{dt} = \delta(t) = 0, t > 0, \quad \frac{dv_s'(t)}{dt} = \delta'(t) = 0, t > 0$$

$$\rightarrow \frac{d^2 i}{dt^2} + \tau \frac{di}{dt} + \tau i = \tau, t > 0$$

$$\text{معادله مشخصه: } s^2 + \tau s + \tau = 0 \rightarrow s = -1, -\tau \rightarrow v(t) = \underbrace{K_1 e^{-t}}_{\text{پاسخ خصوصی}} + \underbrace{K_2 e^{-\tau t}}_{\text{پاسخ عمومی}} + K_3$$

پاسخ خصوصی - پاسخ عمومی

با جایگذاری پاسخ خصوصی در معادله دیفرانسیل $\tau K_3 = 2$ و $K_3 = 1$ شده و با اعمال شرایط اولیه خواهیم داشت.

$$v_s(0^-) = \frac{dv_s(0^-)}{dt} = \frac{dv_s(0^+)}{dt} = 0, \quad v_s(0^+) = 1$$

$$\rightarrow h(0^-) = I_s - V_s, \quad h(0^+) = I_s - V_s + 1, \quad \frac{di(0^+)}{dt} = -I_s + \tau V_s$$

برای محاسبه $\frac{d(i_1^*)}{dt}$ از معادله دیفرانسیل در فاصله $t=0^+$ و $t=0^-$ تشکیل می‌گیریم.

$$\frac{d(i_1^*)}{dt} - \frac{d(i_1^-)}{dt} + (r_1(i_1^+) - r_1(i_1^-)) + \int_{0^-}^{0^+} v_1 dt = \int_{0^-}^{0^+} \mathcal{E}(t) dt + \int_{0^-}^{0^+} v_2(t) dt + \int_{0^-}^{0^+} v_3(t) dt$$

$$\rightarrow \frac{d(i_1^*)}{dt} - (-I_0 + V_0) + r + r = r + r + r \rightarrow \frac{d(i_1^*)}{dt} = V_0 - I_0 - 1$$

$$\left\{ \begin{aligned} i_1^+ = I_0 - V_0 + 1 &\rightarrow K_1 + K_2 + 1 = I_0 - V_0 + 1 \\ \frac{d(i_1^*)}{dt} = V_0 - I_0 - 1 &\rightarrow -K_1 - 1K_2 = V_0 - I_0 - 1 \end{aligned} \right.$$

$$\rightarrow K_1 = I_0 - 1, \quad K_2 = 1 - V_0 \rightarrow i(t) = (I_0 - 1)e^{-t} + (1 - V_0)e^{-2t} + 1, \quad t > 0$$

پس با توجه به شکل زیر و با استفاده از نمایش لاپلاس، معادلات دیفرانسیل داریم:



$$\text{برای KVL} \rightarrow -v_s + \frac{di_1}{dt} + i = 0 \rightarrow -v_s + D i_1 + i = 0 \rightarrow i_1 = \frac{v_s - i}{D}$$

$$\text{برای KVL حلقه شامل سلفی مشابه (۱)} \rightarrow -v_s + i + i_2 + \int i_2 dt + i_2 = 0 \rightarrow -\frac{dv_s}{dt} + \frac{di}{dt} + \frac{di_2}{dt} + i_2 = 0$$

$$\rightarrow i_2 = \frac{D}{D+1}(v_s - i)$$

$$i = i_1 + i_2 = \frac{v_s - i}{D} + \frac{D}{D+1}(v_s - i) = \frac{D+1 + D}{D(D+1)}(v_s - i)$$

$$\rightarrow (D+D)i = (D+D+1)(v_s - i) \rightarrow (2D+1D+1)i = (D+D+1)v_s$$

$$\rightarrow 1 \frac{di}{dt} + 1 \frac{di}{dt} + i = \frac{dv_s}{dt} + \frac{dv_s}{dt} + v_s$$

برای محاسبه شرایط اولیه داریم:

$$i = i_1 + i_2 \rightarrow i_2 = i - i_1$$

$$\text{برای KVL حلقه شامل سلفی مشابه (۲)} \rightarrow -v_s + i + i_2 + v_2 = 0 \rightarrow -v_s + i + i - i_2 + v_2 = 0$$

$$\rightarrow i = \frac{1}{r}(i_L - v_r + v_s) \rightarrow i(\cdot) = \frac{1}{r}(I_L - V_r + v_s(\cdot))$$

$$\rightarrow \frac{di}{dt} = \frac{1}{r} \left(\frac{di_L}{dt} - \frac{dv_r}{dt} + \frac{dv_s}{dt} \right) = \frac{1}{r} \left(v_L - I_L + \frac{dv_s}{dt} \right) = \frac{1}{r} \left((v_s - I) - (I - I_L) + \frac{dv_s}{dt} \right)$$

$$= \frac{1}{r}(v_s + I_L) + \frac{1}{r} \frac{dv_s}{dt} - I$$

$$\rightarrow \frac{di(\cdot)}{dt} = \frac{1}{r}(v_s(\cdot) + I_L(\cdot)) + \frac{1}{r} \frac{dv_s(\cdot)}{dt} - i(\cdot)$$

$$\frac{di(\cdot)}{dt} = \frac{1}{r}(v_s(\cdot) + I_L) + \frac{1}{r} \frac{dv_s(\cdot)}{dt} - \frac{1}{r}(I_L - V_r + v_s(\cdot)) = \frac{1}{r} \left(V_r + \frac{dv_s(\cdot)}{dt} \right)$$

در ادامه با جایگذاری $v_s(t) = u(t)$ پاسخ پهنه را بدست خواهیم آورد.

$$v_s(t) = u(t) = 1, t > 0, \quad \frac{dv_s(t)}{dt} = \delta(t) = 0, t > 0, \quad \frac{dv_s'(t)}{dt} = \delta'(t) = 0, t > 0$$

$$\rightarrow r \frac{di}{dt} + r i + I = 1, t > 0$$

$$\text{معادله مشخصه: } r^2 + r + 1 = 0 \rightarrow r = -\frac{1}{r} \pm j \frac{1}{r} \rightarrow i(t) = e^{-\frac{1}{r}t} \left(A \sin \frac{t}{r} + B \cos \frac{t}{r} \right) + C$$

پاسخ خصوصی پاسخ عمومی

با جایگذاری پاسخ خصوصی C در معادله دیفرانسیل $C = 1$ شده و با اعمال شرایط اولیه خواهیم داشت.

$$v_s(\cdot^-) = \frac{dv_s(\cdot^-)}{dt} = \frac{dv_s(\cdot^+)}{dt} = 0, \quad v_s(\cdot^+) = 1$$

$$\rightarrow i(\cdot^-) = \frac{1}{r}(I_L - V_r) \quad i(\cdot^+) = \frac{1}{r}(I_L - V_r + 1) \quad \frac{di(\cdot^-)}{dt} = \frac{1}{r} V_r$$

با اشتغال گیری از طرفین معادله در فاصله $t = 0^-$ تا 0^+ خواهیم داشت.

$$r \frac{di(\cdot^+)}{dt} - r \frac{di(\cdot^-)}{dt} + (r i(\cdot^+) - r i(\cdot^-)) + \int_{\cdot^-}^{\cdot^+} I dt = \int_{\cdot^-}^{\cdot^+} \delta'(t) dt + \int_{\cdot^-}^{\cdot^+} \delta(t) dt + \int_{\cdot^-}^{\cdot^+} u(t) dt$$

$$\rightarrow r \frac{di(\cdot^+)}{dt} - V_r + 1 + 0 = 0 + 1 + 0 \rightarrow \frac{di(\cdot^+)}{dt} = \frac{1}{r} V_r$$

$$i(\cdot^+) = \frac{1}{r}(I_L - V_r + 1) \rightarrow B + 1 = \frac{1}{r}(I_L - V_r + 1) \rightarrow B = \frac{1}{r}(I_L - V_r - 1)$$

$$\frac{d(v^+)}{dt} = \frac{V_0}{\tau} \rightarrow -\frac{1}{\tau}B + \frac{1}{\tau}A = \frac{1}{\tau}V_0 \rightarrow A = \frac{1}{\tau}(I_0 + V_0 - 1)$$

$$\rightarrow i(t) = e^{-\frac{t}{\tau}} \left(\frac{1}{\tau}(I_0 + V_0 - 1) \sin \frac{t}{\tau} + \frac{1}{\tau}(I_0 - V_0 - 1) \cos \frac{t}{\tau} \right) + 1, \quad t > 0$$

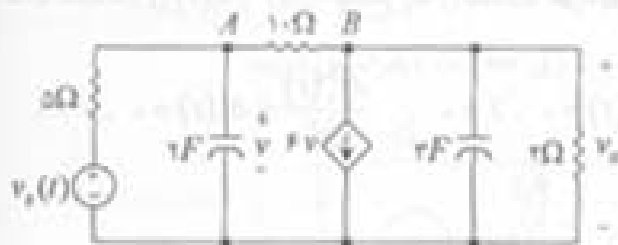
مسئله ۱۰

الف- معادله دیفرانسیل v_0 بر حسب v_0 را بنویسید.

ب- پاسخ پله و ضربه را تعیین کنید.

پ- فرض کنید متغیر های حالت را ولتاژهای خازنها انتخاب کنیم. معادلات حالت را بنویسید و

آن را بصورت ماتریسی در آورید.



شکل مسئله ۱۰

حل: الف - با توجه به شکل مسئله داریم

Ⓐ KCL برای گره \textcircled{B} $\rightarrow \frac{v_0 - v}{1} + 1v + 2 \frac{dv}{dt} + \frac{v_0}{\tau} = 0 \rightarrow v = -\frac{\tau}{5} \frac{dv_0}{dt} - \frac{1}{5} v_0$

Ⓒ KCL برای گره \textcircled{A} $\rightarrow \frac{v - v_0}{2} + 2 \frac{dv}{dt} + \frac{v - v_0}{1} = 0 \rightarrow 2 \frac{dv}{dt} + 2v - v_0 = 2v_0$

$$\rightarrow 2 \frac{d}{dt} \left(-\frac{\tau}{5} \frac{dv_0}{dt} - \frac{1}{5} v_0 \right) + 2 \left(-\frac{\tau}{5} \frac{dv_0}{dt} - \frac{1}{5} v_0 \right) - v_0 = 2v_0$$

$$\rightarrow 2 \cdot \frac{d^2 v_0}{dt^2} + 2 \cdot \frac{dv_0}{dt} + 2v_0 = -11v_0$$

ب - با جایگذاری $v_0(t) = u(t) = 1, t > 0$ و با فرض شرایط اولیه صفر پاسخ پله را محاسبه خواهیم کرد.

$$\rightarrow 2 \cdot \frac{d^2 v_0}{dt^2} + 2 \cdot \frac{dv_0}{dt} + 2v_0 = -11, \quad t > 0$$

معادله مشخصه: $2 \cdot s^2 + 2s + 2 = 0 \rightarrow s = -1/10 \pm j/10$

$$\rightarrow v_0(t) = e^{-t/10} (A \cos t/10 + B \sin t/10) + C$$

پاسخ عمومی

با جایگذاری پاسخ خصوصی C در معادله دیفرانسیل $vC = -118$ و یا $vC = \frac{-118}{v}$ شده و با اعمال شرایط اولیه خواهیم داشت

$$v_c(0) = 0 \rightarrow A - 1/5 = 0 \rightarrow A = 1/5$$

$$\frac{dv_c(t)}{dt} = 0 \rightarrow -1/10A + (-1/2)B = 0 \rightarrow B = -1/10$$

$$\rightarrow v_c(t) = v(t) = e^{-t/10} (1/5 \cos t/2 + (-1/10) \sin t/2) - 1/5, \quad t > 0$$

از آنجا که مدار خطی و تغییر ناپذیر با زمان است لذا با مشتق گیری از پاسخ پله، پاسخ ضربه بدست خواهد آمد.

$$h(t) = \frac{dv(t)}{dt} = -1/10 e^{-t/10} (1/5 \cos t/2 + (-1/10) \sin t/2)$$

$$+ e^{-t/10} \left\{ -(1/5) (-1/2) \sin t/2 + (-1/10) (-1/2) \cos t/2 \right\} = -1/10 e^{-t/10} \sin t/2$$

پس با توجه به معادلات بدست آمده از KCL های قسمت (الف) داریم

$$v = -\frac{2 \cdot dv_c}{5 dt} - \frac{1}{5} v_c \rightarrow \frac{dv_c}{dt} = \frac{1}{5} v_c - \frac{5}{2} v, \quad 2 \cdot \frac{dv}{dt} + 2v - v_c = 2v,$$

$$\rightarrow \frac{dv}{dt} - \frac{1}{2} v_c - \frac{2}{2} v + \frac{1}{2} v_c \rightarrow \begin{bmatrix} \frac{dv_c}{dt} \\ \frac{dv}{dt} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \frac{1}{5} & -\frac{5}{2} \\ \frac{1}{2} & -\frac{2}{2} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} v_c \\ v \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 \\ \frac{1}{2} \end{bmatrix} v_s$$

مسئله ۱۱

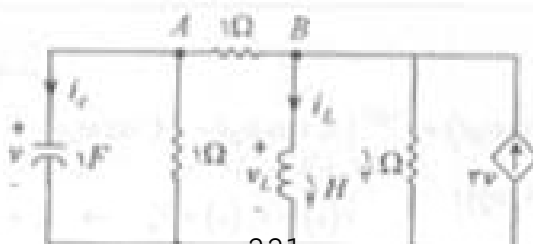
(الف) معادله دیفرانسیلی بر حسب v بدست آورید.

(ب) پاسخ ورودی صفر v را تعیین کنید.

($i_L(0) = -2A$ و $v_c(0) = 1V$)

شکل مسئله ۱۱

حل: با استفاده از تبدیل نونن-نونن مدار را بصورت زیر ساده می کنیم.



Ⓐ برای KCL → $\frac{dv}{dt} + \frac{v}{1} + \frac{v-v_L}{1} = 0 \rightarrow v_L = \frac{dv}{dt} + v$

Ⓑ برای KCL → $\frac{v_L-v}{1} + \frac{1}{1} \int v_L dt + \frac{v_L}{1} - v = 0 \rightarrow \frac{dv_L}{dt} - \frac{v_L}{dt} + v_L + v - \frac{dv_L}{dt} - v = 0$

→ $v \frac{dv_L}{dt} + v v_L - v \frac{dv}{dt} = 0$

→ $v \frac{d}{dt} \left(\frac{dv}{dt} + v \right) + v \left(\frac{dv}{dt} + v \right) - v \frac{dv}{dt} = 0 \rightarrow v \frac{d^2 v}{dt^2} + 2v \frac{dv}{dt} + v^2 = 0 \rightarrow \frac{d^2 v}{dt^2} + 2 \frac{dv}{dt} + v = 0$

معادله مشخصه: $s^2 + 2s + 1 = 0 \rightarrow s = -1 \pm j \rightarrow v(t) = e^{-t} (A \cos t + B \sin t)$

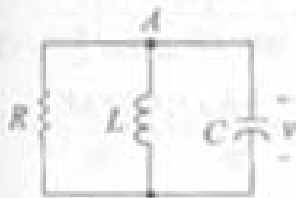
$t=0$ در B برای KCL → $\frac{v_L(0)-v(0)}{1} - i_L(0) + \frac{v_L(0)}{1} - v(0) = 0$

→ $v_L(0) - 1 - 1 + v_L(0) - 0 = 0 \rightarrow v_L(0) = 1$

$t=0$ در A برای KCL → $\frac{dv(0)}{dt} + \frac{v(0)}{1} + \frac{v(0)-v_L(0)}{1} = 0 \rightarrow \frac{dv(0)}{dt} + 1 + \frac{1-1}{1} = 0$

→ $\frac{dv(0)}{dt} = -1 \rightarrow \begin{cases} v(0) = 1 \rightarrow A = 1 \\ \frac{dv(0)}{dt} = -1 \rightarrow -A + B = -1 \rightarrow B = 0 \end{cases}$

→ $v(t) = e^{-t} (\cos t + 0 \sin t) \quad , \quad t > 0$



شکل مسئله ۱۳

مسئله ۱۳

Ⓐ در مدار شکل مسئله ۱۳ فرض کنید پاسخ میرایی ضعیف داریم و بصورت زیر نوشته می شود

$v(t) = (A_1 + A_2) e^{-\alpha t} \cos \omega_d t + j(A_3 + A_4) e^{-\alpha t} \sin \omega_d t$

Ⓑ ثابت کنید A_1 مزدوج مختلط A_2 است. ($i_L(t) = I_0$ و $v_C(t) = V_0$)

حل: می توان نوشت

$v(t) = e^{-\alpha t} (A_1 \cos \omega_d t + j A_2 \sin \omega_d t) + e^{-\alpha t} (A_3 \cos \omega_d t - j A_4 \sin \omega_d t)$

$= A_1 e^{-(\alpha - j \omega_d)t} + A_2 e^{-(\alpha + j \omega_d)t} \quad , \quad v(0) = v_C(0) = V_0 \rightarrow A_1 + A_2 = V_0$

$$\textcircled{A} \text{ برای KCL} \rightarrow C \frac{dv}{dt} + i_L + \frac{v}{R} = 0 \rightarrow \frac{dv}{dt} + \frac{i_L}{C} + \frac{v}{RC} = 0 \rightarrow \frac{dv(t)}{dt} + \left(\frac{i_L}{C} + \frac{v}{RC} \right)$$

$$\rightarrow (\alpha - j\omega_d)A + (\alpha + j\omega_d)A = \frac{i_L}{C} + \frac{V_s}{RC}$$

$$\rightarrow (\alpha - j\omega_d)A + (\alpha + j\omega_d)(V_s - A) = \frac{i_L}{C} + \frac{V_s}{RC} \rightarrow A = \frac{V_s}{2} + j \frac{1}{\omega_d} \left(\frac{i_L}{C} + \frac{V_s}{RC} - \alpha V_s \right)$$

$$\rightarrow A = V_s - A = \frac{V_s}{2} - j \frac{1}{\omega_d} \left(\frac{i_L}{C} + \frac{V_s}{RC} - \alpha V_s \right)$$

بنابراین A و A مزدوج مختلط هم می باشند.

مسئله ۱۳

شکل مسئله ۱۳

$i(t) = e^{-t} + e^{-t} \cos t$ و $e_s(t) = -\tau e^{-\tau t} u(t)$, $R, L, C = 7$

شرایط اولیه $i(0^-)$ و $v_c(0^-)$ را تعیین کنید.

حل: با توجه به شکل مسئله داریم:

$$-e_s + L \frac{di}{dt} + Ri + \frac{1}{C} \int i dt = 0 \rightarrow -\frac{de_s}{dt} + L \frac{d^2 i}{dt^2} + R \frac{di}{dt} + \frac{1}{C} i = 0$$

$$\rightarrow L \frac{d^2 i}{dt^2} + R \frac{di}{dt} + \frac{1}{C} i = \frac{de_s}{dt} \rightarrow L \frac{d^2 i}{dt^2} + R \frac{di}{dt} + \frac{1}{C} i = \tau e^{-\tau t}, t > 0$$

معادله مشخصه: $Ls^2 + Rs + \frac{1}{C} = 0 \rightarrow s = \frac{-R \pm j\sqrt{R^2 - \frac{4}{LC}}}{2L} = -\frac{R}{2L} \pm j\sqrt{\frac{1}{LC} - \frac{R^2}{4L^2}}$

$$\rightarrow i(t) = e^{-\frac{R}{2L}t} \left(A \cos \sqrt{\frac{1}{LC} - \frac{R^2}{4L^2}}t + B \sin \sqrt{\frac{1}{LC} - \frac{R^2}{4L^2}}t \right) + K e^{-\tau t}$$

$$\rightarrow -\frac{R}{2L} = -1 \rightarrow R = 2L \cdot \sqrt{\frac{1}{LC} - \frac{R^2}{4L^2}} = 2 \rightarrow 2L - RC = \sqrt{LC} = 2$$

با توجه به پاسخ خصوصی $K = 1$ بوده و با جایگذاری پاسخ خصوصی در معادله دیفرانسیل داریم:

$$2L e^{-t} - \tau K e^{-\tau t} + \frac{1}{C} e^{-\tau t} = \tau e^{-\tau t} \rightarrow 2L - \tau R + \frac{1}{C} = \tau \cdot \begin{cases} R = 2L \\ 2L - \tau R + \frac{1}{C} = \tau \end{cases} \rightarrow C = \frac{1}{1 - 2L}$$

$$\tau L - RC - \nu LC = 0 \rightarrow \tau L - \frac{\tau L}{1-\tau L} - \frac{\nu L}{1-\tau L} = 0 \rightarrow \tau L = \tau \nu - \nu L \rightarrow L = \frac{\nu}{\Delta} H$$

$$\rightarrow R = \tau L = \frac{\nu}{\tau} \Omega, \quad C = \frac{1}{1-\tau L} = \frac{1}{1-\frac{\nu}{\Delta}} = \frac{\Delta}{\tau \nu} F$$

از آنجا که جریان ویا ولتاژ بی نهایتی به سمتهای مدار اعمال نمی شود لذا $i_2(s^-) = i_2(s^+)$ ، $v_1(s^-) = v_1(s^+)$ می باشد.

$$\rightarrow i(t) = e^{-\tau t} + e^{-t} \cos \nu t, \quad t > 0 \rightarrow i_2(s^-) = i_2(s^+) = e^{-\tau t} + e^{-t} \cos \nu t \Big|_{t=0} = 1 A$$

$$\frac{di(t)}{dt} = -\tau e^{-\tau t} - e^{-t} \cos \nu t + \nu e^{-t} \sin \nu t \rightarrow \frac{di(s^+)}{dt} = -\tau$$

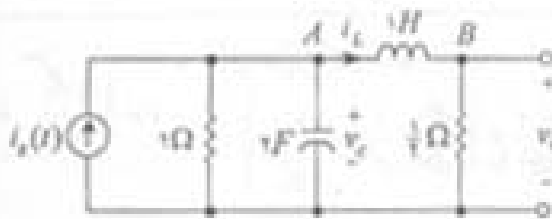
$$v_1(s^-) = v_1(s^+) = \frac{\Delta}{\tau \nu} \frac{di(s^+)}{dt} = -\frac{\tau \nu}{\tau \nu} V$$

مسئله ۱۳

الف- پاسخ پله v_1 را حساب کنید.

ب- پاسخ ضربه v_1 را حساب کنید.

$$(v_1(s) = 1 V, \quad i_2(s) = 1 A)$$



شکل مسئله ۱۳

حل : الف - با توجه به شکل مدار داریم

$$\textcircled{B} \text{ KCL برای گره } \rightarrow \int (v_1 - v_1) dt + \frac{v_1}{1} = 0 \rightarrow \int (v_1 - v_1) dt = \tau v_1 \rightarrow v_1 = \tau \frac{dv_1}{dt} + v_1$$

$$\textcircled{A} \text{ KCL برای گره } \rightarrow -i_2 + \frac{v_1}{1} + \tau \frac{dv_1}{dt} + \int (v_1 - v_1) dt = 0$$

$$\rightarrow -i_2 + \tau \frac{dv_1}{dt} + v_1 + \tau \left(\tau \frac{dv_1}{dt} + v_1 \right) + \tau v_1 = 0 \rightarrow \tau \frac{d^2 v_1}{dt^2} + \tau \frac{dv_1}{dt} + \tau v_1 = i_2$$

$$i_2(t) = u(t) = 1, \quad t > 0 \rightarrow \tau \frac{d^2 v_1}{dt^2} + \tau \frac{dv_1}{dt} + \tau v_1 = 1, \quad t > 0$$

$$\text{معادله مشخصه: } \tau s^2 + \tau s + \tau = 0 \rightarrow s = -\frac{1}{\tau} \pm j \frac{\sqrt{\tau}}{\tau}$$

$$\rightarrow v_c(t) = e^{-\frac{t}{\tau}} \left(\underbrace{A \cos \frac{\sqrt{\tau}}{\tau} t + B \sin \frac{\sqrt{\tau}}{\tau} t}_{\text{پاسخ عمومی}} \right) + \underbrace{C}_{\text{پاسخ خصوصی}}$$

با جایگذاری پاسخ خصوصی C در معادله دیفرانسیل $\tau C = 1$ و با $C = \frac{1}{\tau}$ شده و با اعمال شرایط اولیه داریم:

$$v_c(0) = \frac{1}{\tau} i_L(0) = \frac{1}{\tau} V \rightarrow A + \frac{1}{\tau} = \frac{1}{\tau} \rightarrow A = \frac{1}{\tau}$$

$$\frac{dv_c(0)}{dt} = \frac{1}{\tau} \frac{di_L(0)}{dt} = \frac{1}{\tau} v_L(0) = \frac{1}{\tau} (v_c(0) - v_c(0)) = \frac{1}{\tau} \left(1 - \frac{1}{\tau} \right) = \frac{1}{\tau} \rightarrow -\frac{A}{\tau} + \frac{\sqrt{\tau}}{\tau} B = \frac{1}{\tau} \rightarrow B = \frac{\sqrt{\tau}}{\tau}$$

$$\rightarrow v_c(t) = i(t) = e^{-\frac{t}{\tau}} \left(\frac{1}{\tau} \cos \frac{\sqrt{\tau}}{\tau} t + \frac{\sqrt{\tau}}{\tau} \sin \frac{\sqrt{\tau}}{\tau} t \right) + \frac{1}{\tau} \quad , t > 0$$

ب - با توجه به خطی و تغییرناپذیری با زمان بودن مدار از پاسخ پله مشتق گرفته و پاسخ ضربه را بدست می آوریم:

$$h(t) = \frac{dv_c(t)}{dt} = -\frac{1}{\tau} e^{-\frac{t}{\tau}} \left(\frac{1}{\tau} \cos \frac{\sqrt{\tau}}{\tau} t + \frac{\sqrt{\tau}}{\tau} \sin \frac{\sqrt{\tau}}{\tau} t \right) + e^{-\frac{t}{\tau}} \left(-\frac{\sqrt{\tau}}{\tau} \sin \frac{\sqrt{\tau}}{\tau} t + \frac{1}{\tau} \cos \frac{\sqrt{\tau}}{\tau} t \right)$$

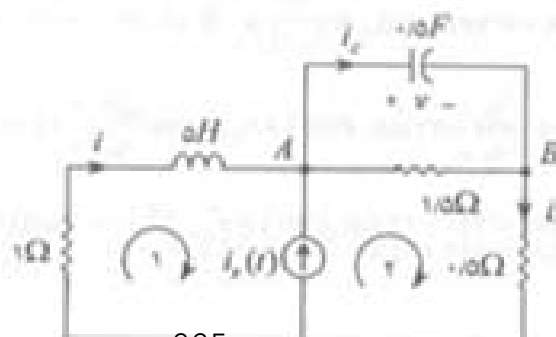
$$= \frac{1}{\tau} e^{-\frac{t}{\tau}} \left(\cos \frac{\sqrt{\tau}}{\tau} t - \sqrt{\tau} \sin \frac{\sqrt{\tau}}{\tau} t \right)$$

مسئله ۱۵

$i_s(t) = (1 + 3e^{-2t})u(t)$ (شرایط اولیه صفراند)

شکل مسئله ۱۵

حل: با توجه به شکل زیر و با استفاده از نمایش ابرتوری معادلات دیفرانسیل داریم:



$$\textcircled{B} \text{ برای KCL} \rightarrow -.15 \frac{dv}{dt} - \frac{v}{1/5} + i_1 = 0 \rightarrow i_1 = .15 \frac{dv}{dt} + \frac{v}{1/5}$$

$$\textcircled{C} \text{ برای KVL} \rightarrow 1 + 5 \frac{di}{dt} + v + .15 \left(.15 \frac{dv}{dt} + \frac{v}{1/5} \right) = 0$$

$$\rightarrow 1 + 5Di + v + .15Dv + \frac{1}{5}v = 0 \rightarrow 1 = -\frac{5D+1}{5D+12}v$$

$$\textcircled{D} \text{ برای KCL} \rightarrow -i_1 - 1 + .15 \frac{dv}{dt} + \frac{v}{1/5} = 0 \rightarrow -i_1 + \frac{5D+1}{5D+12}v + .15Dv + \frac{v}{1/5} = 0$$

$$\rightarrow \left(\frac{5D+1}{5D+12} + \frac{1}{5}D + \frac{1}{5} \right)v = i_1 \rightarrow (5D^2 + 29D + 12)v = (5D+12)i_1$$

$$\rightarrow 5 \frac{d^2v}{dt^2} + 29 \frac{dv}{dt} + 12v = 5 \frac{di_1}{dt} + 12i_1 = 1.8 - 232e^{-12t}$$

$$\text{معادله مشخصه: } 5s^2 + 29s + 12 = 0 \rightarrow s = -.182 \pm j.123$$

$$\rightarrow v(t) = e^{-.182t} (A \cos(.123t) + B \sin(.123t)) + K_1 + K_2 e^{-12t}$$

پاسخ عمومی

پاسخ خصوصی

با جایگذاری پاسخ خصوصی در معادله دیفرانسیل خواهیم داشت:

$$12 \cdot K_1 e^{-12t} - 12K_2 e^{-12t} + 22K_1 e^{-12t} + 22K_2 = 1.8 - 232e^{-12t}$$

$$\rightarrow 12 \cdot K_1 - 12K_2 + 22K_1 = -232 \rightarrow K_2 = -7, 22K_1 = 1.8 \rightarrow K_1 = 1/5$$

در $t = 0^+$ جریان اتصال کوتاه و سلف مدار باز خواهد بود بنابراین داریم:

$$v(0^+) = 0, i_1(0) = i_2(0) = 12 \rightarrow -.15 \frac{dv(0)}{dt} = 12 \rightarrow \frac{dv(0)}{dt} = -22$$

$$v(0^+) = 0 \rightarrow A + 1/5 - 7 = 0 \rightarrow A = 1/5$$

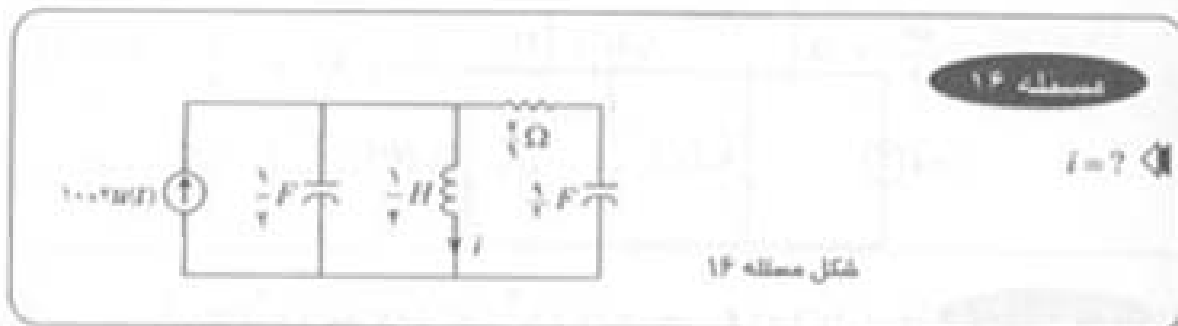
$$\frac{dv(0)}{dt} = -22 \rightarrow -.182A + .123B - 2K_2 = 0 \rightarrow B = -22$$

$$\rightarrow v(t) = e^{-.182t} (1/5 \cos(.123t) - 22 \sin(.123t)) + 1/5 - 7e^{-12t}, \quad i = .15 \frac{dv}{dt} + \frac{v}{1/5} - i_1$$

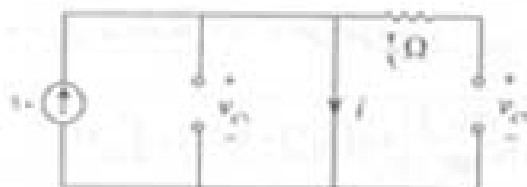
$$= .15 \left[-.182e^{-.182t} (1/5 \cos(.123t) - 22 \sin(.123t)) + e^{-.182t} (-.123 \sin(.123t) - 1/5 \cdot 123 \cos(.123t)) \right]$$

$$+12e^{-2t}] + \frac{1}{1/5} [e^{-1.8t} (1/5 \cos . / 2t - 2t \sin . / 2t) + 1/5 - 4e^{-2t}] - 1 - 2e^{-2t}$$

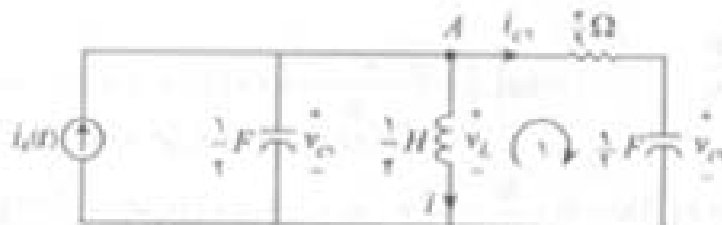
$$\rightarrow i(t) = e^{-1.8t} (-1.6/2t \cos . / 2t - 2/1.7 \sin . / 2t) - 2 - 2/2e^{-2t}$$



حل: به ازای $t < 0$ ، $i = 10$ ، $10 = 10 + 2u(t) = 10$ بوده و در $t = 0^-$ مدار به حالت دائمی خود می رسد لذا میزان مدار باز و سلف اتصال کوتاه خواهد بود.



بنابراین $i(0^-) = 10A$ و $\frac{di(0^-)}{dt} = 0$ خواهد بود. مدار را مجدداً بصورت زیر رسم می کنیم.



با استفاده از نمایش ابرتوری معادلات دیفرانسیل داریم:

$$KVL \text{ برای مش ۱} \rightarrow -\frac{1}{2} \frac{di}{dt} + \frac{1}{2} i_r + \frac{1}{2} \int i_r dt = 0 \rightarrow -\frac{1}{2} \frac{d^2 i}{dt^2} + \frac{1}{2} \frac{di}{dt} + \frac{1}{2} i_r = 0$$

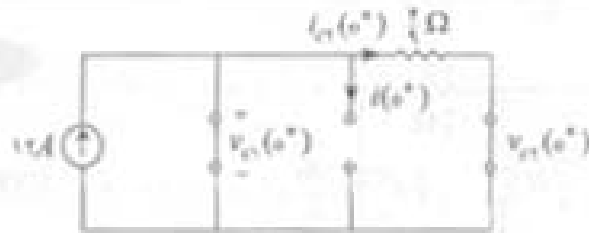
$$\rightarrow -\frac{1}{2} D^2 i + \frac{1}{2} D i_r + \frac{1}{2} i_r = 0 \rightarrow i_r = \frac{1}{A^2 D + 1} i \quad \therefore v_C = v_L = \frac{1}{2} \frac{di}{dt}$$

$$KCL \text{ برای گره A} \rightarrow -i_s + \frac{1}{2} \frac{dv_C}{dt} + i + i_r = 0 \rightarrow -i_s + \frac{1}{2} \frac{d^2 i}{dt^2} + i + i_r = 0$$

$$\rightarrow -i_s + \frac{1}{2} D^2 i + i + \frac{1}{2} \frac{D^2}{A^2 D + 1} i = 0 \rightarrow (D^2 + 2D + 1 + \frac{1}{A^2 D + 1}) i = (A^2 D + 1) i_s$$

$$i_L(t) = 1.0 + 2u(t) \rightarrow \frac{d^2 i}{dt^2} + 5 \frac{di}{dt} + 8i = 16\delta(t) + 8u(t) + 2.$$

در $i_L(t) = 1.0, t < 0^-$ و سلف مدار باز و خازنها اتصال کوتاه می باشد.



$$i(s^-) = i(s^+) = 1.0A \rightarrow i_C(s^-) = 2A \rightarrow v_L(s^+) = \frac{1}{s} i_C(s^-) + v_C(s^+) = \frac{1}{s}(2) = \frac{2}{s}$$

$$v_L(s^+) = \frac{1}{s} \frac{di(s^+)}{dt} \rightarrow \frac{di(s^+)}{dt} = sv_L(s^+) = \frac{2s}{s}$$

با اشتکال گیری از معادله دیفرانسیل در فاصله 0^- تا 0^+ خواهیم داشت.

$$\frac{d^2 i(s^+)}{dt^2} - \frac{d^2 i(s^-)}{dt^2} + 5 \left(\frac{di(s^+)}{dt} - \frac{di(s^-)}{dt} \right) + 8(i(s^+) - i(s^-)) + \int_{0^-}^{0^+} 2t$$

$$= 16 \int_{0^-}^{0^+} \delta(t) + \int_{0^-}^{0^+} (8u(t) + 2.0) dt \rightarrow \frac{d^2 i(s^+)}{dt^2} - 0 + 5 \left(\frac{2s}{s} - 0 \right) + 8(1.0 - 1.0) + 0 = 16 + 0$$

$$\rightarrow \frac{d^2 i(s^+)}{dt^2} = \frac{5s}{s}$$

بنابر این معادله دیفرانسیل فوق را می توان بصورت زیر نوشت.

$$\frac{d^2 i}{dt^2} + 5 \frac{di}{dt} + 8i = 2s, \quad i(s^-) = 1.0, \quad \frac{di(s^+)}{dt} = \frac{2s}{s}, \quad \frac{d^2 i(s^+)}{dt^2} = \frac{5s}{s}, \quad t > 0$$

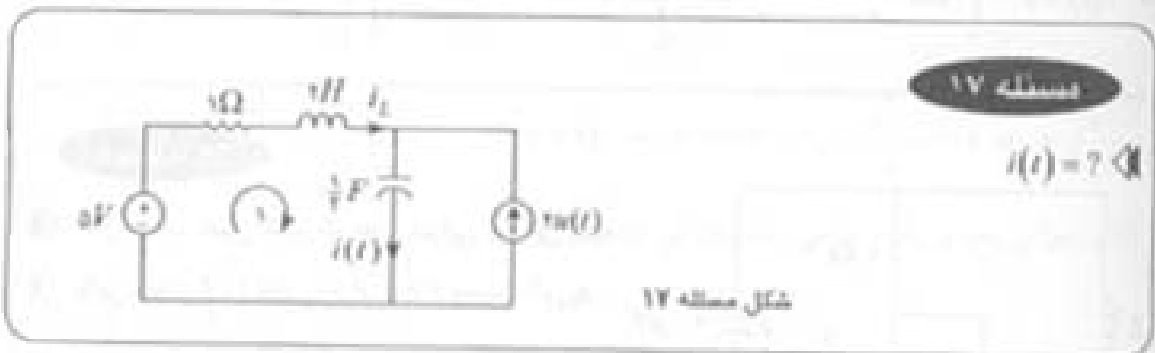
$$\text{معادله مشخصه: } s^2 + 5s + 8 = 0 \rightarrow (s+1)(s+4) = 0 \rightarrow s = -1, -4$$

$$\rightarrow i(t) = \underbrace{K_1 e^{-t}}_{\text{پاسخ خصوصی}} + \underbrace{(K_2 + K_3 t) e^{-4t}}_{\text{پاسخ عمومی}} + K_4, \quad t > 0$$

با جایگذاری پاسخ خصوصی در معادله دیفرانسیل $2K_4 = 2s$ و $K_4 = 1.0$ شده و با اعمال شرایط اولیه خواهیم داشت.

$$\begin{cases} i(0^-) = 1 \rightarrow K_1 + K_2 + 11 = 1 \rightarrow K_1 + K_2 = -10 \\ \frac{di(0^-)}{dt} = \frac{33}{1} \rightarrow -1K_1 - 8K_2 + 1K_3 = 33 \\ \frac{d^2i(0^-)}{dt^2} = -\frac{51}{1} \rightarrow 1K_1 + 33K_2 - 33K_3 = -51 \end{cases} \rightarrow \begin{cases} K_1 = \frac{71}{1} \\ K_2 = -\frac{89}{1} \\ K_3 = -\frac{70}{1} \end{cases}$$

$$\rightarrow i(t) = \frac{71}{1}e^{-t} + \left(-\frac{89}{1} - \frac{70}{1}t\right)e^{-8t} + 11, t > 0$$



حلی: به ازای $t < 0$ ، $u(t) = 0$ بوده و در $t = 0^-$ مدار به حالت دائمی خود رسیده بنابراین میزان شارژ باتری و سلف اتصال کوتاه خواهد بود بنابراین $i(0^-) = 0$ و $\frac{di(0^-)}{dt} = 0$ می باشد. با توجه به شکل مسئله داریم:

$$i_L = i - 2u(t)$$

برای مش ۱ $KVL \rightarrow -5 + i - 2u(t) + 1 \frac{d(i - 2u(t))}{dt} + \frac{1}{3} \int i dt = 0$

$$\rightarrow \frac{di}{dt} - 2\delta(t) + 1 \frac{di}{dt} - 2\delta'(t) + 1i = 0 \rightarrow 2 \frac{di}{dt} + \frac{di}{dt} + 1i = 2\delta(t) + 2\delta'(t)$$

در $t = 0^-$ ، $u(t) = 0$ و شارژ اتصال کوتاه می باشد بنابراین $i(0^-) = 2A$ بوده و همچنین با اشتغال گیری از $t = 0^-$ خواهیم داشت:

$$2 \frac{di(0^-)}{dt} - 2 \frac{di(0^-)}{dt} + i(0^-) - i(0^-) + \int_{-\infty}^{0^-} i dt = 2 \int_{-\infty}^{0^-} \delta(t) dt + 2 \int_{-\infty}^{0^-} \delta'(t) dt$$

$$\rightarrow 2 \frac{di(0^-)}{dt} - 2 \frac{di(0^-)}{dt} + 2 - 2 = 2 + 0 \rightarrow \frac{di(0^-)}{dt} = 1$$

بنابراین معادله دیفرانسیل بدست آمده را می توان بصورت زیر نوشت:

$$2 \frac{di}{dt} + \frac{di}{dt} + 1i = 0, \quad i(0^-) = 2, \quad \frac{di(0^-)}{dt} = 1, \quad t > 0$$

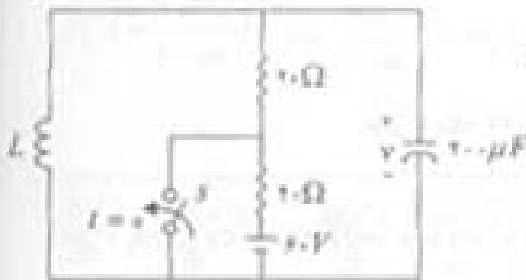
معادله مشخص: $1s^2 + s + 2 = 0 \rightarrow s = -\frac{1}{2} \pm j\frac{\sqrt{15}}{2}$

$\rightarrow i(t) = e^{-\frac{t}{2}} \left(A \cos \frac{\sqrt{15}}{2} t + B \sin \frac{\sqrt{15}}{2} t \right) \rightarrow i(0^+) = 2 \rightarrow A = 2$

$\frac{di(t)}{dt} = 1 \rightarrow -\frac{1}{2}A + \frac{\sqrt{15}}{2}B = 1 \rightarrow B = \frac{2 + \sqrt{15}}{\sqrt{15}}$

$\rightarrow i(t) = e^{-\frac{t}{2}} \left(2 \cos \frac{\sqrt{15}}{2} t + \frac{2 + \sqrt{15}}{\sqrt{15}} \sin \frac{\sqrt{15}}{2} t \right), t > 0$

مسئله ۱۸



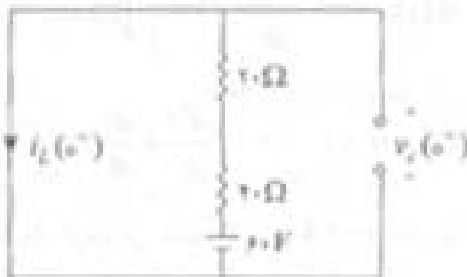
الف) L را چنان تعیین کنید که مدار میرایی بحرانی باشد.

ب) با این مقدار L ، $v(t)$ را برای $t \geq 0$ بدست آورید.

شکل مسئله ۱۸

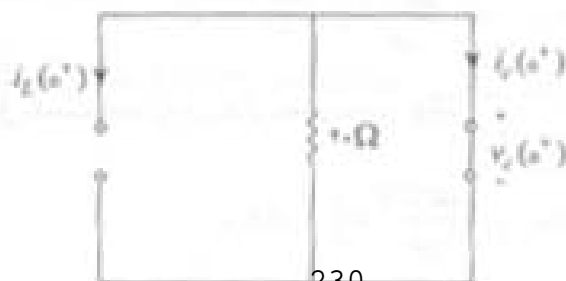
حل: به ازای $t < 0$ کلید باز بوده و در $t = 0^-$ مدار به حالت دایمی خود می رسد. بنابراین سلف اتصال

کوتاه و خازن مدار باز خواهد بود.



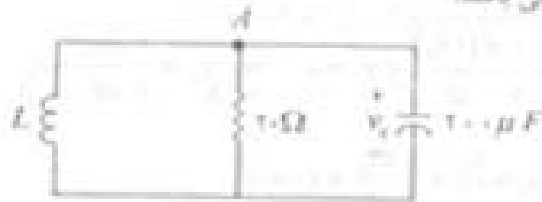
$\rightarrow i_L(0^-) = \frac{20}{10+10} = 1A, v_C(0^-) = 0$

در $t = 0^+$ کلید بسته شده و خازن مدار باز و سلف اتصال کوتاه خواهد شد.



$$i_L(0^+) = i_L(0^-) = 1A \rightarrow i_L(0^-) = -1A \rightarrow 200 \times 10^{-6} \frac{dv_C(0^+)}{dt} = -1 \rightarrow \frac{dv_C(0^+)}{dt} = -5000$$

برای $t > 0$ مدار بصورت زیر می باشد.



① برای KCL $\rightarrow \frac{1}{L} \int v_C dt + \frac{v_C}{1} + 200 \times 10^{-6} \frac{dv_C}{dt} = 0$

$$\rightarrow \frac{d^2 v_C}{dt^2} + 10 \frac{dv_C}{dt} + 5000 v_C = 0 \quad \omega_0 = 10 \rightarrow \alpha = 125 \quad \omega_0^2 = \frac{5000}{L} \rightarrow \omega_0 = \sqrt{\frac{5000}{L}}$$

در حالت میرایی بحرانی $\alpha = \omega_0$ می باشد بنابراین داریم

$$125 = \sqrt{\frac{5000}{L}} \rightarrow L = 0.128 H$$

در ادامه به ازای L بدست آمده و تناژ دو سر خازن را محاسبه خواهیم کرد.

$$\frac{d^2 v_C}{dt^2} + 10 \frac{dv_C}{dt} + 10^4 v_C = 0 \quad v_C(0^+) = 0 \quad \frac{dv_C(0^+)}{dt} = -5000$$

(ریشه مضاعف) $s^2 + 10s + 10^4 = 0 \rightarrow (s + 125)^2 = 0 \rightarrow s = -125$

$$\rightarrow v_C(t) = (K_1 + K_2 t) e^{-125t} \quad v_C(0^+) = 0 \rightarrow K_1 = 0 \quad \frac{dv_C(0^+)}{dt} = -5000$$

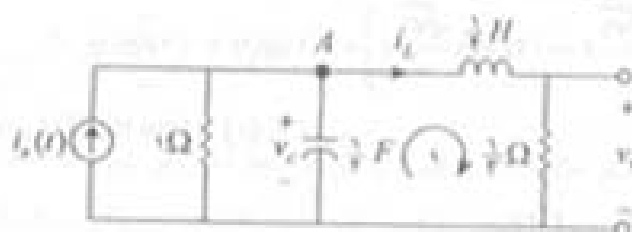
$$-125K_2 + K_2 = -5000 \rightarrow K_2 = -5000 \rightarrow v_C(t) = -5000 t e^{-125t} \quad t > 0$$

مسئله ۱۹

الف) پاسخ v_C را محاسبه کنید. (حالت اولیه صفر است).

الف- $i_1(t) = (\cos t)u(t)$ ب- $i_1(t) = (\sin t)u(t)$ پ- $i_1(t) = \delta(t)$

گ) ت- چه رابطه ای بین پاسخهای قسمت‌های الف، ب و پ وجود دارد.



شکل مسئله ۱۹

حل: با توجه به شکل مسئله داریم

$$i_L = \frac{v_L}{r} = \tau v_L$$

$$\text{KVL برای مش ۱} \rightarrow -v_L + \frac{1}{\tau} \frac{d(\tau v_L)}{dt} + v_L = 0 \rightarrow v_L = \frac{\tau}{1} \frac{dv_L}{dt} + v_L$$

$$\text{KCL برای گره ۱} \rightarrow -i_L + \frac{v_L}{1} + \frac{1}{\tau} \frac{dv_L}{dt} + i_L = 0$$

$$\rightarrow -i_L + \frac{\tau}{\tau} \frac{dv_L}{dt} + v_L + \frac{1}{\tau} \frac{d\left(\frac{\tau}{\tau} \frac{dv_L}{dt} + v_L\right)}{dt} + \tau v_L = 0 \rightarrow \tau \frac{d^2 v_L}{dt^2} + 1 \cdot \frac{dv_L}{dt} + \tau^2 v_L = \lambda i_L(t)$$

الف - به ازای ورودی $i_L(t) = (\cos \omega t)u(t)$ داریم

$$\tau \frac{d^2 v_L}{dt^2} + 1 \cdot \frac{dv_L}{dt} + \tau^2 v_L = \lambda \cos \omega t, \quad t > 0$$

$$\text{معادله مشخصه: } \tau s^2 + 1 \cdot s + \tau^2 = 0 \rightarrow s = -\frac{1}{\tau} \pm j \frac{\sqrt{\tau^2 - 1}}{\tau}$$

$$\rightarrow v_L(t) = e^{-\frac{t}{\tau}} \left(\underbrace{A \cos \frac{\sqrt{\tau^2 - 1}}{\tau} t + B \sin \frac{\sqrt{\tau^2 - 1}}{\tau} t}_{\text{پاسخ عمومی}} \right) + \underbrace{K_1 \sin \omega t + K_2 \cos \omega t}_{\text{پاسخ خصوصی}}$$

با جایگزینی پاسخی خصوصی در معادله دیفرانسیل داریم

$$(\tau \cdot K_1 - \tau \cdot K_2) \sin \omega t + (\tau \cdot K_2 + \tau \cdot K_1) \cos \omega t = \lambda \cos \omega t \rightarrow \begin{cases} \tau \cdot K_1 - \tau \cdot K_2 = 0 \\ \tau \cdot K_2 + \tau \cdot K_1 = \lambda \end{cases} \rightarrow K_1 = K_2 = -\lambda / \tau$$

و با اعمال شرایط اول خواهیم داشت

$$v_L(0) = 0 \rightarrow A + K_2 = 0 \rightarrow A = -K_2 = -\lambda / \tau$$

$$\frac{dv_L(0)}{dt} = 0 \rightarrow -\frac{1}{\tau} A + \frac{\sqrt{\tau^2 - 1}}{\tau} B + \tau K_1 = 0 \rightarrow B = -\lambda / \tau^2$$

$$\rightarrow v_L(t) = e^{-\frac{t}{\tau}} \left(-\lambda / \tau \cos \frac{\sqrt{\tau^2 - 1}}{\tau} t - \lambda / \tau^2 \sin \frac{\sqrt{\tau^2 - 1}}{\tau} t \right) + \lambda / \tau \sin \omega t + \lambda / \tau \cos \omega t$$

ب - به ازای ورودی $i_L(t) = (\sin \omega t)u(t)$ داریم

$$\tau \frac{d^2 v_L}{dt^2} + 1 \cdot \frac{dv_L}{dt} + \tau^2 v_L = \lambda \sin \omega t, \quad t > 0$$

$$\rightarrow v_1(t) = e^{-\frac{\gamma}{2}t} \left(A \cos \frac{\sqrt{\gamma_1}}{\tau} t + B \sin \frac{\sqrt{\gamma_1}}{\tau} t \right) + K_1 \sin \omega t + K_2 \cos \omega t$$

با جایگذاری پاسخ خصوصی در معادله دیفرانسیل خواهیم داشت:

$$\begin{cases} \tau K_1 - \tau K_2 = 1 \\ \tau K_1 + \tau K_2 = 0 \end{cases} \rightarrow K_1 = -1/\tau \quad K_2 = -1/\tau$$

و با اعمال شرایط اول خواهیم داشت:

$$v_1(0) = 0 \rightarrow A + K_2 = 0 \rightarrow A = -K_2 = 1/\tau$$

$$\frac{dv_1(0)}{dt} = 0 \rightarrow -\frac{\delta}{\tau} A + \frac{\sqrt{\gamma_1}}{\tau} B + \tau K_1 = 0 \rightarrow B = -1/\tau^2$$

$$\rightarrow v_1(t) = e^{-\frac{\gamma}{2}t} \left(\frac{1}{\tau} \cos \frac{\sqrt{\gamma_1}}{\tau} t + \frac{1}{\tau^2} \sin \frac{\sqrt{\gamma_1}}{\tau} t \right) + \frac{1}{\tau} \sin \omega t - \frac{1}{\tau} \cos \omega t$$

پ-۴ از ورودی $\delta(t)$ داریم:

$$\tau \frac{d^2 v_1}{dt^2} + \gamma \frac{dv_1}{dt} + \tau v_1 = \delta(t)$$

با اشتغال گیری از طرفین معادله بالا در فاصله 0^- تا 0^+ خواهیم داشت:

$$\tau \frac{d^2 v_1(0^+)}{dt^2} - \tau \frac{d^2 v_1(0^-)}{dt^2} + \gamma (v_1(0^+) - v_1(0^-)) + \int_{0^-}^{0^+} \tau v_1 dt = \int_{0^-}^{0^+} \delta(t) dt$$

$$\tau \frac{dv_1(0^+)}{dt} - \dots + \dots = 1 \rightarrow \frac{dv_1(0^+)}{dt} = \frac{1}{\tau}$$

بنابراین معادله دیفرانسیل فوق را می توان بصورت زیر نوشت:

$$\tau \frac{d^2 v_1}{dt^2} + \gamma \frac{dv_1}{dt} + \tau v_1 = 0 \quad v_1(0^+) = 0 \quad \frac{dv_1(0^+)}{dt} = \frac{1}{\tau}$$

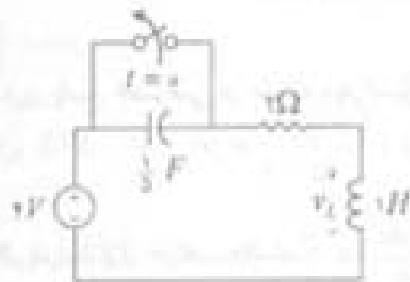
$$v_1(t) = e^{-\frac{\gamma}{2}t} \left(A \cos \frac{\sqrt{\gamma_1}}{\tau} t + B \sin \frac{\sqrt{\gamma_1}}{\tau} t \right) \quad v_1(0^+) = 0 \rightarrow A = 0$$

$$\frac{dv_1(0^+)}{dt} = \frac{1}{\tau} \rightarrow -\frac{\delta}{\tau} A + \frac{\sqrt{\gamma_1}}{\tau} B = \frac{1}{\tau} \rightarrow B = \frac{1}{\sqrt{\gamma_1}}$$

$$\rightarrow v_1(t) = \frac{1}{\sqrt{\gamma_1}} e^{-\frac{\gamma}{2}t} \sin \frac{\sqrt{\gamma_1}}{\tau} t \quad t > 0$$

ت-۳ پاسخ حالت (ب) مشتق پاسخ حالت (الف) است و این از آنجا ناشی می شود که مدار خطی و تغییر ناپذیر با زمان بوده و ورودی حالت (ب) مشتق ورودی حالت (الف) است. (برای زمانهای بزرگتر از صفر)

مسئله ۲۰



۱) $v_L(t) = ?$ برای $t \geq 0$ (کلید برای مدت طولانی بسته بوده است)

(بسته بوده است)

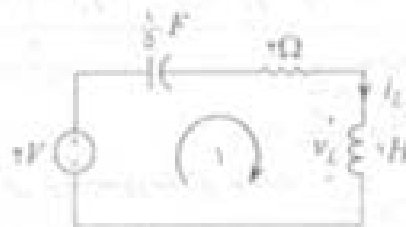
شکل مسئله ۲۰

حل: به ازای $t < 0$ کلید بسته بوده و در $t = 0^-$ مدار به حالت پایایی می‌رسد بنابراین مقدار مشخص اتصال کوتاه خواهد بود.



$$i_L(0^-) = \frac{1}{1} = 1A, \quad v_L(0^-) = 0 \rightarrow \frac{di_L(0^-)}{dt} = 0$$

به ازای $t \geq 0$ کلید باز خواهد شد و مدار بصورت زیر می‌شود.



$$KVL \text{ برای مشرق ۱} \rightarrow -1 + \frac{1}{3} \int i_L dt + v_L + \frac{di_L}{dt} = 0 \rightarrow 1 \frac{d^2 i_L}{dt^2} + 1 \frac{di_L}{dt} + 5i_L = 0$$

$$\text{معادله مشخصه: } s^2 + 3s + 5 = 0 \rightarrow s = -1.5 \pm j2 \rightarrow i_L(t) = e^{-t} (A \cos 2t + B \sin 2t)$$

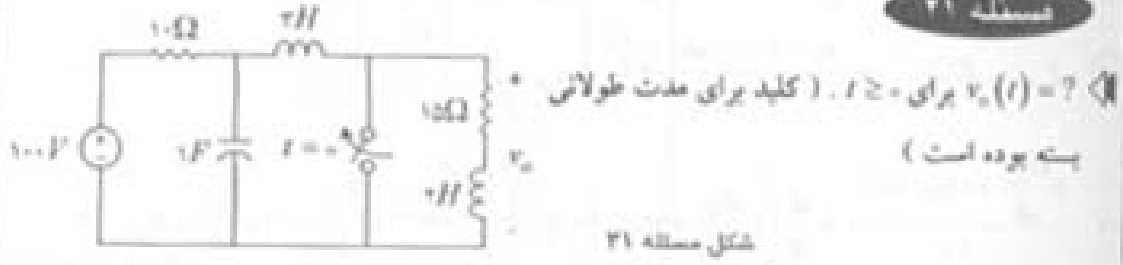
$$i_L(0) = 1 \rightarrow A = 1$$

$$\rightarrow i_L(t) = e^{-t} (1 \cos 2t + B \sin 2t)$$

$$\frac{di_L(0)}{dt} = 0 \rightarrow -A + 2B = 0 \rightarrow B = 0.5$$

$$v_L(t) = \frac{di_L(t)}{dt} = -e^{-t} (1 \cos 2t + \sin 2t) + e^{-t} (-2 \sin 2t + 2 \cos 2t) = -2e^{-t} \sin 2t, \quad t > 0$$

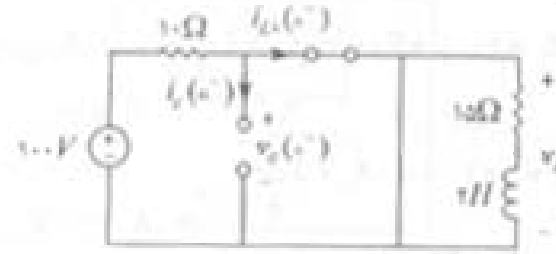
مسئله ۳۱



کلید برای مدت طولانی بسته بوده است. $v_o(t) = ?$ برای $t \geq 0$. (کلید برای مدت طولانی بسته بوده است)

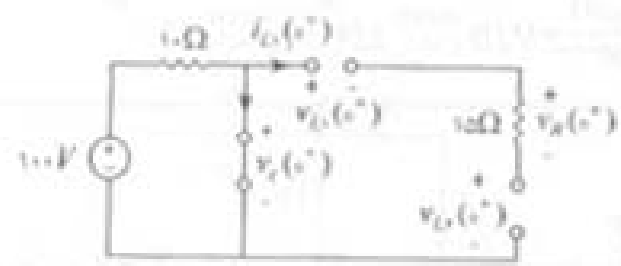
شکل مسئله ۳۱

حل: به ازای $t < 0$ کلید به مدت طولانی بسته است پس در $t = 0^-$ مدار به حالت پایمی رسیده، خازن مدار باز و سلف اتصال کوتاه خواهد شد.



$$i_{L1}(t^-) = \frac{100}{1} = 100A \quad , \quad v_o(t^-) = 0$$

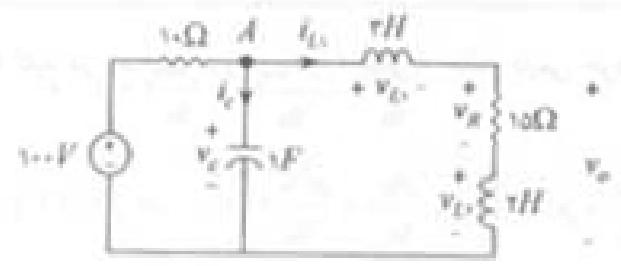
در $t = 0^+$ کلید باز شده سلف مدار باز و خازن اتصال کوتاه خواهد بود.



$$i_{L1}(t^+) = i_{L2}(t^+) = 100A \quad , \quad v_o(t^+) = v_L1(t^+) = 0 \quad , \quad -v_o(t^+) + v_{L1}(t^+) + v_o(t^+) + v_{L2}(t^+) = 0$$

$$\rightarrow +100 + 2 \frac{dv_{L1}(t^+)}{dt} + 15i_{L1}(t^+) + 2 \frac{dv_{L2}(t^+)}{dt} = 0 \quad \rightarrow \frac{dv_{L1}(t^+)}{dt} = -\frac{15 \times 100}{5} = -300$$

به ازای $t > 0$ مدار بصورت زیر خواهد بود.



$$v_r = v_{L_1} + v_R + v_{L_2} = 2 \frac{di_{L_1}}{dt} + 10i_{L_1} + 1 \frac{di_{L_2}}{dt} = 5 \frac{di_{L_1}}{dt} + 10i_{L_1}$$

④ برای KCL $\rightarrow \frac{v_r - 100}{10} + \frac{dv_{L_2}}{dt} + i_{L_2} = 0$

$$\rightarrow \frac{5 \frac{di_{L_1}}{dt} + 10i_{L_1} - 100}{10} + \frac{d}{dt} \left(5 \frac{di_{L_1}}{dt} + 10i_{L_1} \right) + i_{L_2} = 0 \rightarrow 1 \cdot \frac{d^2 i_{L_1}}{dt^2} + 3 \frac{di_{L_1}}{dt} + 5i_{L_1} = 20$$

معادله مشخصه: $1 \cdot s^2 + 3s + 5 = 0 \rightarrow s = -1.5 \pm j1.96$

$$\rightarrow i_{L_1}(t) = K_1 e^{-1.5 + j1.96t} + K_2 e^{-1.5 - j1.96t} + K_3$$

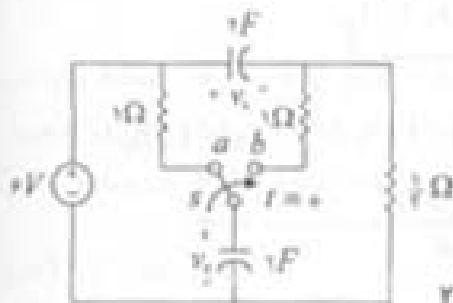
با جایگذاری پاسخ خصوصی K_3 در معادله دیفرانسیل $5K_3 = 20$ و $K_3 = 4$ شده و با اعمال شرایط اولیه خواهیم داشت

$$\begin{cases} i_{L_1}(0^+) = 10 \rightarrow K_1 + K_2 + 4 = 10 \rightarrow K_1 + K_2 = 6 \\ \frac{di_{L_1}(0^+)}{dt} \rightarrow -1.5K_1 + j1.96K_2 - 1.5K_2 = -20 \end{cases} \rightarrow K_1 = 1.05 \quad K_2 = -4.95$$

$$\rightarrow i_{L_1}(t) = 1.05 e^{-1.5 + j1.96t} - 4.95 e^{-1.5 - j1.96t} + 4$$

$$v_r(t) = 10i_{L_1}(t) + 2 \frac{di_{L_1}(t)}{dt} = 10.5 e^{-1.5 + j1.96t} - 9.9 e^{-1.5 - j1.96t} + 4$$

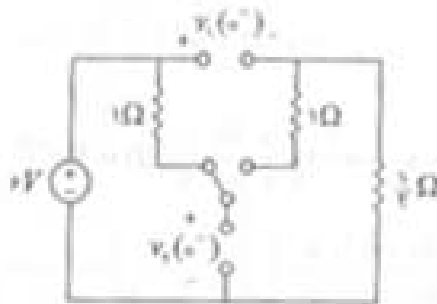
مسئله ۲۲



شکل مسئله ۲۲

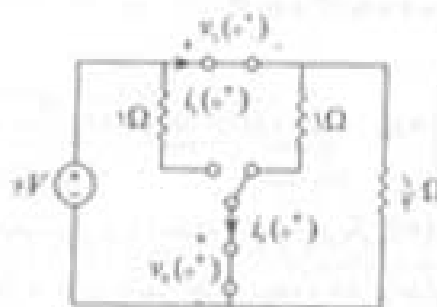
- ⓐ $v_1(t)$ و $v_2(t)$ را برای $t > 0$ حساب کنید.
- ⓑ برای $t \rightarrow \infty$ ، $v_1(t)$ و $v_2(t)$ را مشخص کنید.
- ⓒ آیا می توانید بدون استفاده از معادله دیفرانسیل این مفادیر را تعیین کنید.

حل: به ازای $t < 0$ کلید در وضعیت 0 و در $t = 0$ مدار به حالت دائمی خود می رسد بنابراین شارژها مدار باز خواهند بود.



$$v_1(t^-) = v_2(t^-) = +V$$

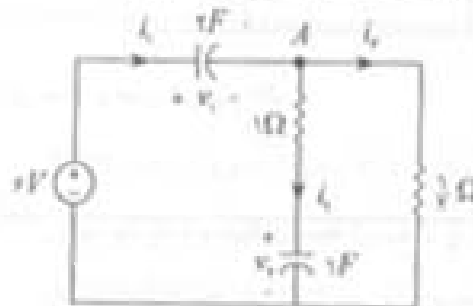
در $t = t^+$ کلید به وضعیت \uparrow رفته و مدارتها اتصال کوتاه خواهند شد.



$$v_1(t^+) = v_2(t^+) = +V, \quad v_3(t^+) = v_4(t^+) = +V, \quad i_1(t^+) = i_2(t^+) = \frac{+V - v_1(t^+) - v_2(t^+)}{1} = -V$$

$$+ \tau \frac{dv_1(t^+)}{dt} = i_1(t^+) = -V \rightarrow \frac{dv_1(t^+)}{dt} = -\frac{V}{\tau}, \quad \frac{dv_2(t^+)}{dt} = i_2(t^+) = -V$$

به ازای $t > 0$ کلید در وضعیت \uparrow بوده و مدار بصورت زیر خواهد بود.



$$i = \frac{dv_c}{dt} = \begin{cases} v_A - v_B + v_C = \frac{dv_c}{dt} + v_C \\ v_A = \frac{1}{\tau} i \end{cases} \rightarrow i = \tau \frac{dv_c}{dt} + \tau v_c$$

$$v_C = +V - v_A = +V - \frac{dv_c}{dt} - v_C \rightarrow i = \tau \frac{dv_c}{dt} = -\tau \frac{d^2 v_c}{dt^2} - \tau \frac{dv_c}{dt}$$

$$\textcircled{A} \text{ KCL بر روی } C \rightarrow -i + i_1 + i_2 = 0 \rightarrow \tau \frac{d^2 v_c}{dt^2} + \tau \frac{dv_c}{dt} + \tau \frac{dv_c}{dt} + \tau v_c + \frac{dv_c}{dt} = 0$$

$$\rightarrow \tau \frac{d^2 v_1}{dt^2} + 5 \frac{dv_1}{dt} + 2v_1 = 0$$

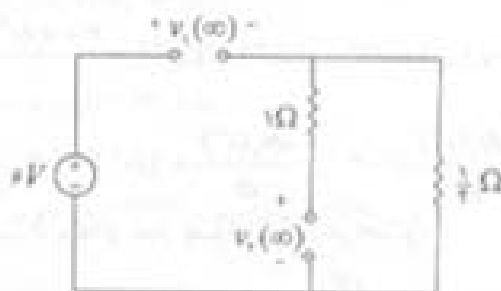
معادله مشخصه: $2s^2 + 5s + 2 = 0 \rightarrow s = -2, -\frac{1}{2} \rightarrow v_1(t) = K_1 e^{-2t} + K_2 e^{-\frac{1}{2}t}$

$$\begin{cases} v_1(0^+) = 2 \rightarrow K_1 + K_2 = 2 \\ \frac{dv_1(0^+)}{dt} = -2 \rightarrow -2K_1 - \frac{1}{2}K_2 = -2 \end{cases} \rightarrow K_1 = 2, K_2 = 2 \rightarrow v_1(t) = 2e^{-2t} + 2e^{-\frac{1}{2}t}$$

$$\rightarrow v_1(t) = 2 - \frac{dv_1(t)}{dt} - v_1(t) = 2 + 2e^{-2t} - 2e^{-\frac{1}{2}t}$$

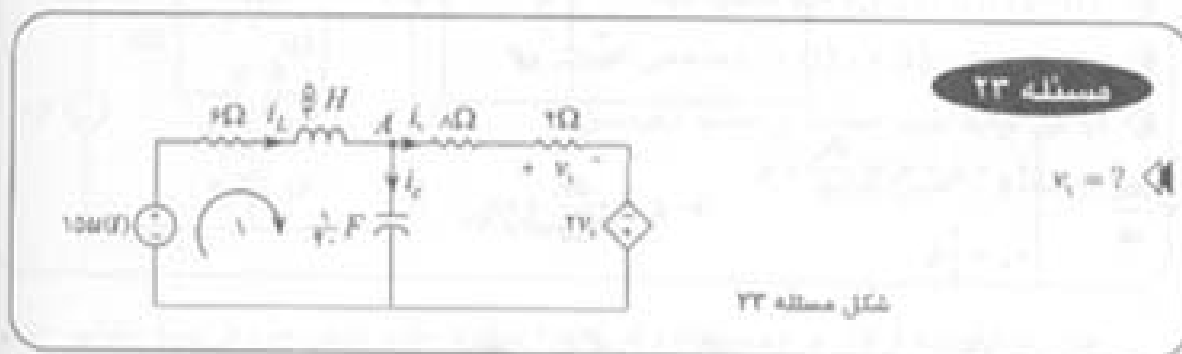
$$\lim_{t \rightarrow \infty} v_1(t) = \lim_{t \rightarrow \infty} (2e^{-2t} + 2e^{-\frac{1}{2}t}) = 0, \quad \lim_{t \rightarrow \infty} v_1(t) = \lim_{t \rightarrow \infty} (2 + 2e^{-2t} - 2e^{-\frac{1}{2}t}) = 2$$

در ادامه بدون استفاده از معادله دیفرانسیل و با استفاده از توجیه فیزیکی $v_1(\infty)$ و $v_2(\infty)$ را بدست خواهیم آورد. می‌دانیم که به ازای $t \rightarrow \infty$ مدار به حالت دائمی خود رسیده و شاخه‌ها مدار باز خواهند بود.



بنابراین جریان تمامی شاخه برابر صفر بوده و خواهیم داشت:

$$v_1(\infty) = 2V, \quad v_2(\infty) = 0V$$



حل: به ازای $t < 0$ ، $i(t) = 0$ ، ولتاژ اولیه خازن و جریان اولیه سلف برابر صفر خواهد بود. با

توجه به شکل مسئله داریم.

$$i = \frac{v}{r} \quad v_r = R i + v_L - v_C = R \left(\frac{v}{r} \right) + v_L - v_C = v$$

$$i = \frac{1}{r} \frac{dv_r}{dt} = \frac{1}{r} \frac{dv_L}{dt} \quad i_L = i_C + i = \frac{1}{r} \frac{dv_L}{dt} + \frac{v_L}{r}$$

برای KVL $\rightarrow -100(t) + r \left(\frac{1}{r} \frac{dv_L}{dt} + \frac{v_L}{r} \right) + 5 \frac{d}{dt} \left(\frac{1}{r} \frac{dv_L}{dt} + \frac{v_L}{r} \right) + v_L = 0$

$$\rightarrow 5 \frac{d^2 v_L}{dt^2} + 18 \frac{dv_L}{dt} + 20 v_L = 100 \quad t > 0$$

معادله مشخصه: $5s^2 + 18s + 20 = 0 \rightarrow s = -1.8 \pm j2.7$

$$\rightarrow v_L(t) = e^{-1.8t} (A \cos 2.7t + B \sin 2.7t) + C$$

پایع خصوصی پایع عمومی

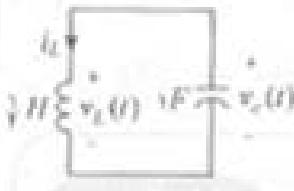
با جایگذاری پایع خصوصی C در معادله دیفرانسیل $C = 100$ و با $30 - C = 100$ خواهد شد همین با اعمال شرایط اول خواهیم داشت.

$$v_L(0) = 0 \rightarrow A + C = 0 \rightarrow A = -100$$

$$\frac{dv_L(0)}{dt} = 0 \rightarrow -1.8A + 2.7B = 0 \rightarrow B = 11.7$$

$$\rightarrow v_L(t) = e^{-1.8t} (-100 \cos 2.7t + 11.7 \sin 2.7t) + 100 \quad t > 0$$

مسئله ۳۳



شکل مسئله ۳۳

- الف- $v_C(t)$ و $i_L(t)$ را حساب کنید. ($i_L(0) = 1A$ و $v_C(0) = 1V$)
- ب- انرژی ذخیره شده در خازن و سلف را حساب کنید و شکل موجهای آنها را رسم کنید. نشان دهید مجموع این دو انرژی در هر لحظه مقداری ثابت است و برابر همان انرژی ذخیره شده اولیه در مدار است.

حل: الف - با توجه به شکل مسئله داریم:

$$v_L = v_C \quad i_L + i_C = 0 \rightarrow \int v_L dt + \frac{dv_C}{dt} = 0 \rightarrow \int v_C dt + \frac{dv_C}{dt} = 0 \rightarrow \frac{d^2 v_C}{dt^2} + 2v_C = 0$$

معادله مشخصه: $s^2 + 2 = 0 \rightarrow s = \pm j$ $\rightarrow v_C(t) = A \sin t + B \cos t$

$$v_c(s) = 1 \rightarrow B = 1$$

$$\frac{dv_c(s)}{dt} = i_c(s) = -i_L(s) = -1 \rightarrow rA = -1 \rightarrow A = -1 \rightarrow v_c(t) = \cos t - \sin t$$

$$i_L(t) = i_L(s) + \frac{1}{r} \int_0^t v_L(t) dt = 1 + \frac{1}{r} \int_0^t v_c(t) dt = 1 + \frac{1}{r} \int_0^t (\cos t - \sin t) dt$$

$$= 1 + (\frac{1}{r} \sin t + \frac{1}{r} \cos t) \Big|_0^t = \frac{1}{r} \sin t + \frac{1}{r} \cos t$$

پ

$$P_c(t) = v_c(t) i_c(t) = -v_c(t) i_L(t) = -(\cos t - \sin t) (\frac{1}{r} \cos t + \frac{1}{r} \sin t)$$

$$= -\frac{1}{r} (\cos^2 t - \sin^2 t) = -\frac{1}{r} \cos 2t$$

$$\rightarrow W_c(t) = \int_0^t P_c(t) dt = \int_0^t -\frac{1}{r} \cos 2t dt = -\frac{1}{2r} \sin 2t \Big|_0^t = -\frac{1}{2r} \sin 2t$$

$$P_L(t) = v_L(t) i_L(t) = v_c(t) i_L(t) = (\cos t - \sin t) (\frac{1}{r} \cos t + \frac{1}{r} \sin t)$$

$$= \frac{1}{r} (\cos^2 t - \sin^2 t) = \frac{1}{r} \cos 2t$$

$$\rightarrow W_L(t) = \int_0^t P_L(t) dt = \int_0^t \frac{1}{r} \cos 2t dt = \frac{1}{2r} \sin 2t \Big|_0^t = \frac{1}{2r} \sin 2t$$

$$\rightarrow W_c(t) + W_L(t) = -\frac{1}{2r} \sin 2t + \frac{1}{2r} \sin 2t = 0$$

و مجموع انرژی اولیه ذخیره شده در مدار با توجه به جهات قراردادی برابر است با:

$$\frac{1}{2} CV_0^2 - \frac{1}{2} LI_0^2 = \frac{1}{2} (1)(1)^2 - \frac{1}{2} \left(\frac{1}{r}\right)(1)^2 = \frac{1}{2} - \frac{1}{2} = 0$$

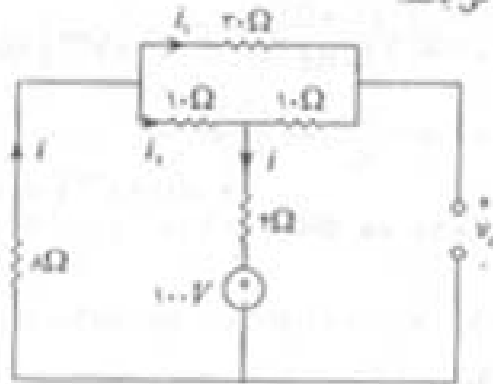
مسئله ۲۵

۱. $i(t) = ?$ (کلید S به مدت طولانی بسته بوده و در $t = 0$ باز می شود)

شکل مسئله ۲۵

حل: به ازای $t < 0$ کلید K به مدت طولانی بسته بوده و مدار به حالت دایمی خود رسیده است بنابراین

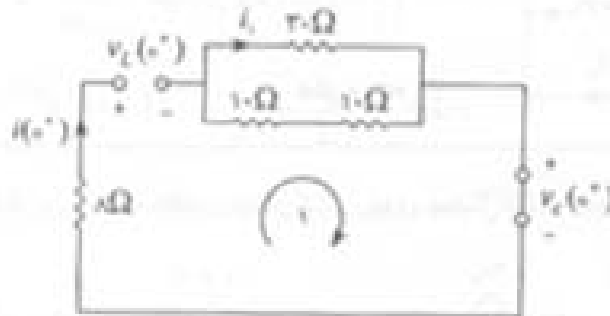
سلف اتصال کوتاه و خازن مدار باز می باشد.



$$t < 0 \rightarrow i(t) = \frac{10}{(1+3) \parallel (1+4+8)} = -0.1$$

$$i(0^-) = -0.1, \quad i_1(0^-) = \frac{10}{1+1+3}(-0.1) = -1.1, \quad v_L(0^-) = -4i(0^-) - 3i_1(0^-) = 7.0V$$

در $t = 0^+$ کلید باز شده، خازن اتصال کوتاه و سلف مدار باز خواهد بود.

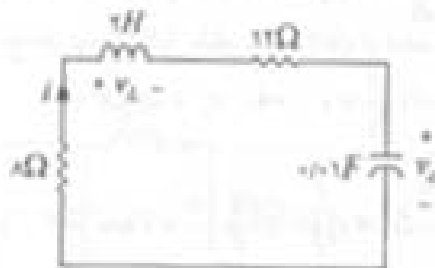


$$i(0^+) = i(0^-) = -0.1, \quad v_L(0^+) = v_C(0^+) = 7.0V$$

$$\text{برای مشق 1 KVL} \rightarrow 4i(0^+) + v_L(0^+) + [3 \parallel (1+1)]i(0^+) + v_C(0^+) = 0$$

$$\rightarrow 4(-0.1) + v_L(0^+) + 1.5(-0.1) + 7.0 = 0 \rightarrow v_L(0^+) = 3.0 \rightarrow 3 \frac{dv_L(0^+)}{dt} = 3.0 \rightarrow \frac{dv_L(0^+)}{dt} = 1.0$$

به ازای $t > 0$ کلید باز بوده و مدار بصورت زیر می باشد.



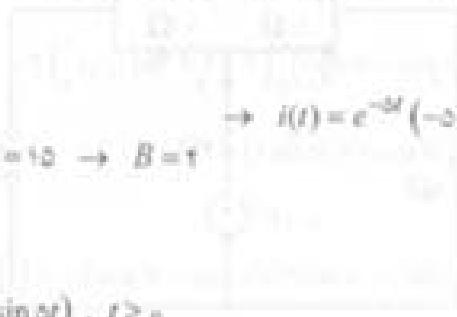
$$sI + 1 \frac{dI}{dt} + 1v + \frac{1}{s} \int I = 0 \rightarrow \frac{d^2 I}{dt^2} + 1 \cdot \frac{dI}{dt} + 5I = 0$$

معادله مشخصه: $s^2 + 1s + 5 = 0 \rightarrow s = -0.5 \pm j2 \rightarrow i(t) = e^{-0.5t} (A \cos 2t + B \sin 2t)$

$$i(0^+) = 0 \rightarrow A = 0$$

$$\frac{di(0^+)}{dt} = 15 \rightarrow -0.5A + 2B = 15 \rightarrow B = 7.5 \rightarrow i(t) = e^{-0.5t} (-0.5 \cos 2t + 7.5 \sin 2t), t > 0$$

$$\rightarrow i(t) = \begin{cases} -0, & t < 0 \\ e^{-0.5t} (-0.5 \cos 2t + 7.5 \sin 2t), & t \geq 0 \end{cases}$$

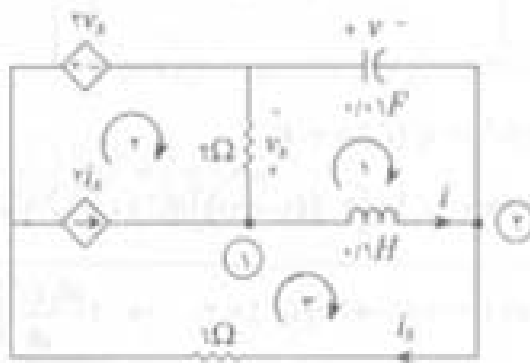


مسئله ۳۶

$i(t)$ و $v(t)$ برای $t > 0$ ؟ $\langle \text{C} \rangle$
 $(C = 1\text{mF}$ و $L = 10\text{mH}$ و $v(0) = 1\text{V}$ و $i(0) = 0)$

شکل مسئله ۳۶

حل: با توجه به شکل زیر و با استفاده از روش ابرتوری در نمایش معادلات دیفرانسیل داریم



② برای KCL گره ۲ $\rightarrow -i_1 - 1 \frac{dv}{dt} - i_2 + i_3 = 0 \rightarrow i_3 = 1 \cdot 1 \frac{dv}{dt} + i_2$

① برای KVL مش ۱ $\rightarrow v_1 + v - 1 \cdot 1 \frac{di}{dt} = 0 \rightarrow v_1 = 1 \cdot 1 \frac{di}{dt} - v$

③ برای KCL گره ۱ $\rightarrow -1(1 \cdot 1 \frac{dv}{dt} + i_2) + \frac{1 \cdot 1 \frac{di}{dt} - v}{1} + i_3 = 0 \rightarrow i = \frac{(1 \cdot 1 \frac{di}{dt} - v)}{(1 \cdot 1 \frac{di}{dt} - 1)} v$

۳ و ۲ برای حلقه شامل مش های ۱ و ۲ و ۳ → $v(-1.1Dv - v) + v + (-1.1Dv + i) = 0$

→ $v \left(-1.1D \frac{-1.1D + 1.5}{-1.5D - 1} v - v \right) + v + \left(-1.1Dv + \frac{-1.1D + 1.5}{-1.5D - 1} v \right) = 0$

→ $-1.1 \cdot 1.5 D^2 v + 1.1 \cdot 1.5 Dv + 1.5 v + v = 0 \rightarrow 1.5 \frac{d^2 v}{dt^2} + 2.6 \frac{dv}{dt} + 1.5 \cdot 1.5 v = 0$

معادله مشخصه: $1.5s^2 + 2.6s + 1.5 \cdot 1.5 = 0 \rightarrow s = -0.8197 \pm j1.7$

→ $v(t) = e^{-0.8197t} (A \cos 1.7t + B \sin 1.7t)$, $v(0) = 10 \rightarrow A = 10$

همچنین در $t = 0$ میزان اتصال کوتاه و سلف مدار باز است بنابراین داریم:

$i_1 = \frac{v}{1} \rightarrow v_1 = i_1$

۲ و ۳ برای حلقه بیرونی → $v_2 + v + i_2 = 0 \rightarrow i_2 = -\frac{v}{0}$

و در نهایت با توجه به KCL نوشته شده برای گره ۱ داریم:

→ $-1.1 \frac{dv}{dt} + i + i_2 = 0 \rightarrow \frac{dv}{dt} = 10 \cdot (i + i_2) = 10 \cdot \left(i - \frac{v}{1} \right)$

→ $\frac{dv(0)}{dt} = 10 \cdot \left(i(0) - \frac{v(0)}{1} \right) = 10 \cdot \left(0 - \frac{10}{1} \right) = -100 = -111.1$

→ $-0.1 \cdot 1.7A + 1.7B = -111.1 \rightarrow B = -2.1/1.7 \rightarrow v(t) = e^{-0.8197t} (10 \cos 1.7t - 2.1/1.7 \sin 1.7t)$

از طرفی می توان نوشت:

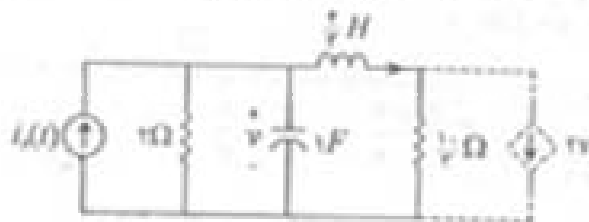
$i = -1.1 \frac{dv}{dt} - i_2 = -1.1 \frac{dv}{dt} - \frac{v}{1}$

که با جایگذاری $v(t)$ در رابطه فوق داریم:

$i(t) = 2.1/1.7 \sin 1.7t - 10e^{-0.8197t}$

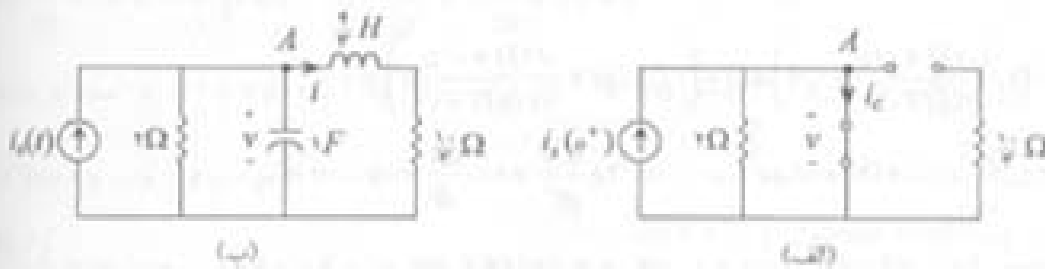
مسئله ۳۷

- الف- معادله دیفرانسیلی بر حسب v نوشته و شرایط اولیه را مشخص کنید. پاسخ پله را بدست آورید.
- ب- اگر منبع جریان کنترل شده یا ولتاژ را در مقدار قرار دهیم. پاسخ ضربه v را بدست آورید.



شکل مسئله ۳۷

حل: الف - در این حالت مدار بصورت زیر است.



با فرض اینکه $i_c(t)$ در $t=0$ اتصال می شود، در $t=0^+$ خازن اتصال کوتاه و سلف مدار باز است بنابراین داریم

$$v(0^+) = 0 \quad \therefore \quad \frac{dv(0^+)}{dt} = i_c(0^+) = i_c(0^+)$$

همچنین با توجه به شکل (ب) و با استفاده از روش نمایش اپراتوری معادلات دیفرانسیل خواهیم داشت:

$$v = \frac{\tau}{\tau} \frac{di}{dt} + \frac{1}{\tau} i = \frac{\tau}{\tau} D i + \frac{1}{\tau} i \quad \rightarrow \quad i = \frac{\tau}{\tau D + 1} v$$

$$\textcircled{a} \quad KCL \text{ برای گره } \rightarrow -i_c + \frac{v}{\tau} + \frac{dv}{dt} + i = 0 \quad \rightarrow \quad -i_c + \frac{v}{\tau} + Dv + \frac{\tau}{\tau D + 1} v = 0$$

$$\rightarrow (\tau D^2 + \tau D + \tau)v = (\tau D + 5)i_c$$

$$\rightarrow \tau \frac{d^2 v}{dt^2} + \tau \frac{dv}{dt} + \tau v = \tau \frac{di_c}{dt} + 5i_c \quad \therefore \quad v(0^+) = 0 \quad \therefore \quad \frac{dv(0^+)}{dt} = i_c(0^+)$$

در ادامه با جایگذاری $i_c(t) = u(t)$ پاسخ پله مدار را بدست خواهیم آورد.

$$i_c(t) = u(t) = 1 \quad \therefore \quad t > 0 \quad \therefore \quad \frac{di_c(t)}{dt} = \delta(t) = 0 \quad \therefore \quad t > 0$$

$$\rightarrow \tau \frac{d^2 v}{dt^2} + \tau \frac{dv}{dt} + \tau v = 0 \quad \therefore \quad v(0^+) = 0 \quad \therefore \quad \frac{dv(0^+)}{dt} = 1$$

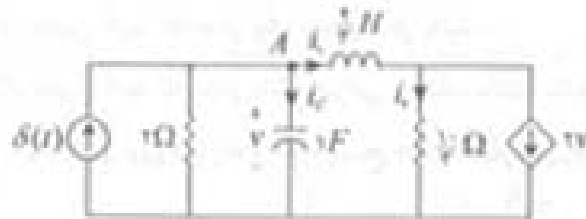
$$\text{معادله مشخصه: } \tau s^2 + \tau s + \tau = 0 \quad \rightarrow \quad s = -1, -2 \quad \rightarrow \quad v(t) = \underbrace{K_1 e^{-t}}_{\text{پاسخ خصوصی}} + \underbrace{K_2 e^{-2t}}_{\text{پاسخ خصوصی}} + \underbrace{K_3}_{\text{پاسخ عمومی}}$$

با جایگذاری پاسخ خصوصی در معادله دیفرانسیل $\tau K_3 = 5$ و یا $K_3 = \frac{5}{\tau}$ شده و با اعمال شرایط اولیه خواهیم داشت.

$$\begin{cases} v(0^+) = 0 \rightarrow K_1 + K_2 + \frac{5}{\tau} = 0 \\ \frac{dv(0^+)}{dt} = 1 \rightarrow -K_1 - 2K_2 = 1 \end{cases} \rightarrow K_1 = -\frac{\tau}{2} \quad K_2 = \frac{1}{\tau}$$

$$\rightarrow v(t) = -\frac{\tau}{\tau} e^{-t/\tau} + \frac{1}{\tau} e^{-t/\tau} + \frac{5}{\tau}, t > 0$$

پ. در این حالت مدار بصورت زیر خواهد بود که با استفاده از روش نمایش اپراتوری معادلات دیفرانسیل خواهیم داشت.



$$i = i - \tau v, v = \frac{1}{\tau} \frac{di}{dt} + \frac{1}{\tau} i = \frac{1}{\tau} \frac{di}{dt} + \frac{1}{\tau} (i - \tau v) = \frac{1}{\tau} D i + \frac{1}{\tau} i - \frac{\tau}{\tau} v \rightarrow i = \frac{\tau v}{\tau D + 1}$$

$$\textcircled{A} \text{ KCL بر روی گره } \rightarrow -i(t) + \frac{v}{\tau} + \frac{dv}{dt} + i = 0 \rightarrow -i(t) + \frac{v}{\tau} + Dv + \frac{\tau}{\tau D + 1} v = 0$$

$$\rightarrow (\tau D^2 + \tau D + 1\tau)v - (\tau D + 1)i(t) \rightarrow \tau \frac{d^2 v}{dt^2} + \tau \frac{dv}{dt} + 1\tau v = \tau i'(t) + 1i(t)$$

بر $t = 0$ جریان ضربه وارد شده و از آنجا که در این لحظه خازن اتصال کوتاه و سلف مدار باز خواهد بود لذا ناعلی جریان ضربه از خازن خواهد گذشت (که در دامنه $t = 0^-$ تا $t = 0^+$ خواهد بود) و در $t = 0^+$ جریان خازن برابر صفر خواهد شد پس خواهیم داشت:

$$v(0^+) = v(0^-) + \int_{0^-}^{0^+} i(t) dt = 0 + \int_{0^-}^{0^+} \delta(t) dt = 0 + 1 = 1V, \frac{dv(0^+)}{dt} = i(0^+) = 0$$

همچنین به ازای $t = 0$ خواهد بود بنابراین معادله دیفرانسیل فوق را می توان بصورت زیر نوشت:

$$\tau \frac{d^2 v}{dt^2} + \tau \frac{dv}{dt} + 1\tau v = 0, v(0^+) = 1V, \frac{dv(0^+)}{dt} = 0$$

$$\text{معادله مشخصه: } \tau s^2 + \tau s + 1\tau = 0 \rightarrow s = -\frac{\tau}{\tau} \pm j \frac{\sqrt{1\tau}}{\tau}$$

$$\rightarrow v(t) = e^{-t/\tau} \left(A \cos \frac{\sqrt{1\tau}}{\tau} t + B \sin \frac{\sqrt{1\tau}}{\tau} t \right)$$

$$v(0^+) = 1 \rightarrow A = 1$$

$$\rightarrow v(t) = e^{-t/\tau} \left(\cos \frac{\sqrt{1\tau}}{\tau} t + \frac{\tau}{\sqrt{1\tau}} \sin \frac{\sqrt{1\tau}}{\tau} t \right), t > 0$$

$$\left. \frac{dv(0^+)}{dt} = 0 \rightarrow -\frac{\tau}{\tau} A + \frac{\sqrt{1\tau}}{\tau} B = 0 \rightarrow B = \frac{\tau}{\sqrt{1\tau}} \right.$$

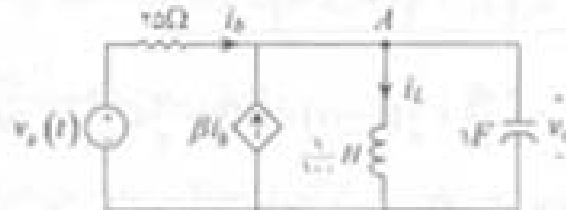
مسئله ۲۸

الف- معادله دیفرانسیلی بنویسید که v_r را به v_r ارتباط دهد. $(I_L(s) = I_o, v_r(s) = V_o)$

ب- β را چنان تعیین کنید که مدار یک نوسان ساز باشد.

پ- β را چنان تعیین کنید که مدار پاسخ میرایی ضعیف داشته باشد.

ت- به ازای $\beta = 500$ و ورودی پله واحد، پاسخ حالت صفر $v_r(t)$ را تعیین کنید.



شکل مسئله ۲۸

حل: الف - با توجه به شکل مسئله داریم

$$i_b = \frac{v_o - v_r}{10}$$

$$\text{د) برای KCL} \rightarrow -\frac{v_o - v_r}{10} - \beta \frac{v_o - v_r}{10} + \int v_o dt + \frac{dv_o}{dt} = 0$$

$$\rightarrow -\frac{(\beta+1) dv_o}{10 dt} - \frac{(\beta+1) dv_o}{10 dt} + 1 \cdot v_o + \frac{d'v_o}{dt} = 0$$

$$\rightarrow \frac{d'v_o}{dt} + \frac{(\beta+1) dv_o}{10 dt} + 1 \cdot v_o = \frac{(\beta+1) dv_o}{10 dt}, \quad \alpha = \frac{\beta+1}{10} \rightarrow \alpha = \frac{\beta+1}{50}$$

$$\omega_c^2 = 1 \dots \rightarrow \omega_c = 1$$

ب - می دهم که به ازای $\alpha = 0$ مدار نوسان ساز (بی اتلاف) خواهد شد

$$\alpha = 0 \rightarrow \frac{\beta+1}{50} = 0 \rightarrow \beta = -1$$

پ - به ازای $\omega_c < \alpha$ پاسخ مدار میرایی ضعیف خواهد بود

$$\alpha < \omega_c \rightarrow \frac{\beta+1}{50} < 1 \rightarrow \beta < 499$$

ت - با جایگذاری $\beta = 500$ و $v_r(t) = u(t)$ پاسخ حالت صفر v_r را تعیین خواهیم کرد

$$\beta = 500, \quad v_r(t) = u(t) \rightarrow \frac{d'v_o}{dt} + \frac{501 dv_o}{10 dt} + 1 \cdot v_o = \frac{501}{10} \delta(t)$$

از آنجا که می خواهیم پاسخ حالت صفر را بیابیم لذا $v_o(0^+) = v_o(0^-) = 0$ و $\frac{dv_o(0^+)}{dt} = 0$ خواهد بود و با

تنگرانی گیری از معادله دیفرانسیل در فاصله 0^- تا 0^+ خواهیم داشت

$$\frac{dv_r(t^+)}{dt} - \frac{dv_r(t^-)}{dt} + \frac{0.1}{10}(v_r(t^+) - v_r(t^-)) + 1.0 \int_{t^-}^{t^+} v_r dt = \frac{0.1}{10} \int_{t^-}^{t^+} \delta(t) dt = 0$$

$$\rightarrow \frac{dv_r(t^+)}{dt} - 0 + 0 = \frac{0.1}{10} \rightarrow \frac{dv_r(t^+)}{dt} = \frac{0.1}{10}$$

همچنین به ازای $t > 0$ می باشد. بنابراین معادله دیفرانسیل فوق را می توان بصورت زیر نوشت:

$$\rightarrow \frac{d^2 v_r}{dt^2} + \frac{0.1}{10} \frac{dv_r}{dt} + 1.0 v_r = 0 \quad , \quad v_r(t^+) = 0 \quad , \quad \frac{dv_r(t^+)}{dt} = \frac{0.1}{10}$$

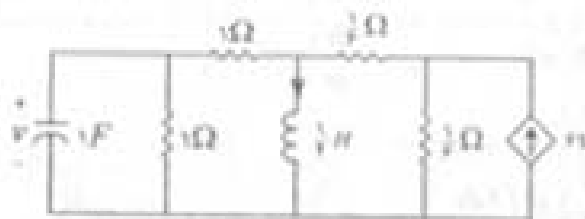
معادله مشخصه: $s^2 + \frac{0.1}{10}s + 1.0 = 0 \rightarrow s = -1/20, -1/10 \rightarrow v_r(t) = K_1 e^{-1/20t} + K_2 e^{-1/10t}$

$$\left\{ \begin{aligned} v_r(t^+) = 0 &\rightarrow K_1 + K_2 = 0 \end{aligned} \right.$$

$$\left\{ \begin{aligned} \frac{dv_r(t^+)}{dt} = \frac{0.1}{10} &\rightarrow -1/20 K_1 - 1/10 K_2 = \frac{0.1}{10} \rightarrow K_1 = 10/70, K_2 = -10/70 \end{aligned} \right.$$

$$\rightarrow v_r(t) = 10/70 e^{-1/20t} - 10/70 e^{-1/10t} \quad , \quad t > 0$$

مسئله ۲۹



شکل مسئله ۲۹

الف - معادله دیفرانسیلی بر حسب v بدست

آورید. $(i_L(t) = i_c, v_r(t) = v_c)$

ب - پاسخ زودمدی صفر v را برای $v_r(t) = 2V$

و $i_L(t) = -2A$ بدست آورید.

حل: الف - معادله دیفرانسیل خواست شده مطابق حل مسئله ۱۱ بصورت زیر می باشد.

$$\frac{d^2 v}{dt^2} + 1 \frac{dv}{dt} + 1v = 0$$

پ - با توجه به معادله دیفرانسیل فوق خواهیم داشت:

معادله مشخصه: $s^2 + 1s + 1 = 0 \rightarrow s = -1 \pm j \rightarrow v(t) = e^{-t} (A \cos t + B \sin t)$

با توجه به حل مسئله ۱۱ شرط اولیه $\frac{dv(t)}{dt}$ بصورت زیر بدست می آید.

$$v_r(t) = 2 - 1 + 1v_r(t) - 1 = 0 \rightarrow v_r(t) = 2V \quad , \quad \frac{dv_r(t)}{dt} + 1 + \frac{2-2}{1} = 0 \rightarrow \frac{dv_r(t)}{dt} = -1$$

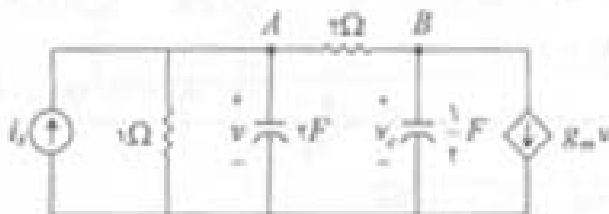
$$\begin{cases} v(s) = \tau \rightarrow A = \tau \\ \frac{dv(s)}{ds} = -1 \rightarrow -A + B = -1 \rightarrow B = 1 \end{cases} \rightarrow v(t) = e^{-t} (\tau \cos t + \sin t), t > 0$$

مسئله ۳۰

الف- g_m را چنان تعیین کنید که مدار میرایی شدید باشد.

ب- g_m را چنان تعیین کنید که $Q = 1$ باشد.

پ- به ازای $g_m = \frac{5}{\tau}$ پاسخ $v(t)$ را برای شرط اولیه صفر و ورودی پله واحد تعیین کنید.



شکل مسئله ۳۰

حل:

الف- KCL برای گره A $\rightarrow -i_s + \frac{v}{1} + 1 \frac{dv}{dt} + \frac{v-v_c}{1} = 0 \rightarrow v_c = 1 \frac{dv}{dt} + \tau v - \tau i_s$

ب- KCL برای گره B $\rightarrow \left(\frac{1 \frac{dv}{dt} + \tau v - \tau i_s}{1} \right) - v + \frac{1}{1} \frac{d}{dt} \left(\frac{1 \frac{dv}{dt} + \tau v - \tau i_s}{1} \right) + g_m v = 0$

$$\rightarrow \frac{d^2 v}{dt^2} + \frac{v}{\tau} + \frac{1+g_m}{\tau} v = \frac{1}{\tau} \frac{di_s}{dt} + \frac{i_s}{\tau}$$

$$\rightarrow \tau \alpha = \frac{v}{\tau} \rightarrow \alpha = \frac{v}{\tau}, \omega_0^2 = \frac{1+g_m}{\tau} \rightarrow \omega_0 = \sqrt{\frac{1+g_m}{\tau}}$$

الف - به ازای $\alpha > \omega_0$ مدار میرایی شدید خواهد بود.

$$\alpha > \omega_0 \rightarrow \frac{v}{\tau} > \sqrt{\frac{1+g_m}{\tau}} \rightarrow \frac{1+g_m}{\tau} < \frac{\tau^2}{\tau^2} \rightarrow g_m < \frac{\tau^2}{\tau^2}$$

ب - با توجه به تعریف ضریب کیفیت مدار (Q) داریم:

$$Q = \frac{\omega_0}{\alpha} = 1 \rightarrow \frac{\sqrt{\frac{1+g_m}{\tau}}}{\frac{v}{\tau}} = 1 \rightarrow g_m = \frac{\tau^2}{\tau^2}$$

پ - با جایگذاری $x_m = \frac{0}{\lambda}$ و $f_s(t) = u(t)$ خواهیم داشت.

$$\frac{d^2 v}{dt^2} + \frac{\gamma}{\tau} \frac{dv}{dt} + \frac{13}{16} v = \frac{1}{\tau} \delta(t) + \frac{1}{\tau} u(t)$$

از آنجا که شرایط اولیه صفر است لذا $v(t^+) = v(t^-) = 0$ و $\frac{dv(t^+)}{dt} = 0$ بوده و با انتگرال گیری از معادله فوق در فاصله $t^+ > 0$ خواهیم داشت.

$$\frac{dv(t^+)}{dt} - \frac{dv(t^-)}{dt} + \frac{\gamma}{\tau} (v(t^+) - v(t^-)) + \frac{13}{16} \int_{t^-}^{t^+} v dt = \frac{1}{\tau} \int_{t^-}^{t^+} \delta(t) dt + \frac{1}{\tau} \int_{t^-}^{t^+} u(t) dt$$

$$\rightarrow \frac{dv(t^+)}{dt} - 0 + 0 + 0 = \frac{1}{\tau} + 0 \rightarrow \frac{dv(t^+)}{dt} = \frac{1}{\tau}$$

همچنین برای $t > 0$ و $\delta(t) = 0$ و $u(t) = 1$ خواهد بود. بنابراین معادله دیفرانسیل فوق را می توان بصورت زیر نوشت.

$$\frac{d^2 v}{dt^2} + \frac{\gamma}{\tau} \frac{dv}{dt} + \frac{13}{16} v = \frac{1}{\tau} \quad v(t^+) = 0 \quad \frac{dv(t^+)}{dt} = \frac{1}{\tau} \quad t > 0$$

$$\text{معادله مشخصه: } s^2 + \frac{\gamma}{\tau} s + \frac{13}{16} = 0 \rightarrow s = -\frac{\gamma}{2\tau} \pm j \frac{\sqrt{r}}{\lambda}$$

$$\rightarrow v(t) = e^{-\frac{\gamma}{2\tau} t} \left(A \cos \frac{\sqrt{r}}{\lambda} t + B \sin \frac{\sqrt{r}}{\lambda} t \right) + C$$

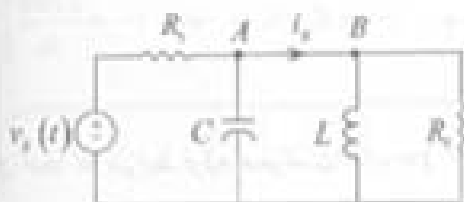
پاسخ خصوصی پاسخ عمومی

با جایگذاری پاسخ خصوصی در معادله دیفرانسیل $\frac{13}{16} C = \frac{1}{\tau}$ و یا $C = \frac{A}{13}$ شد و با اعمال شرایط اولیه داریم

$$\begin{cases} v(t^+) = 0 \rightarrow A + \frac{A}{13} = 0 \rightarrow A = -\frac{A}{13} \\ \frac{dv(t^+)}{dt} = \frac{1}{\tau} \rightarrow -\frac{\gamma}{2\tau} A + \frac{\sqrt{r}}{\lambda} B = \frac{1}{\tau} \rightarrow B = \frac{2\sqrt{r}}{13\lambda} \end{cases}$$

$$\rightarrow v(t) = e^{-\frac{\gamma}{2\tau} t} \left(-\frac{A}{13} \cos \frac{\sqrt{r}}{\lambda} t - \frac{2\sqrt{r}}{13\lambda} \sin \frac{\sqrt{r}}{\lambda} t \right) + \frac{A}{13} \quad t > 0$$

مسئله ۳۱



معادله دیفرانسیلی بر حسب i_L تشکیل داده و برای $R = R_1 = C = L = 1$ پاسخ ضربه را حساب کنید.

شکل مسئله ۳۱

حل:

$$v_C = v_L$$

$$\textcircled{B} \text{ برای } KCL \rightarrow -i_L + \frac{1}{L} \int v_C + \frac{v_C}{R_2} = 0 \rightarrow -\frac{di_L}{dt} + \frac{v_C}{L} + \frac{1}{R_2} \frac{dv_C}{dt} = 0$$

$$\rightarrow -Di_L + \frac{v_C}{L} + \frac{Dv_C}{R_2} = 0 \rightarrow v_C = \frac{LR_2 D}{LD + R_2} i_L$$

$$\textcircled{A} \text{ برای } KCL \rightarrow \frac{v_C - v_L}{R_1} + C \frac{dv_C}{dt} + i_L = 0 \rightarrow RC \frac{dv_C}{dt} + v_C + R_1 i_L = v_L$$

$$\rightarrow RC D v_C + v_C + R_1 i_L = v_L \rightarrow RC D \frac{LR_2 D}{LD + R_2} i_L + \frac{LR_2 D}{LD + R_2} i_L + R_1 i_L = v_L$$

$$\rightarrow (R_1 R_2 LCD^2 + L(R_1 + R_2)D + R_1 R_2) i_L = LD v_L + R_1 v_L$$

$$\rightarrow R_1 R_2 LC \frac{d^2 i_L}{dt^2} + L(R_1 + R_2) \frac{di_L}{dt} + R_1 R_2 i_L = L \frac{dv_L}{dt} + R_1 v_L$$

در ادامه به ازای $v_L(t) = \delta(t)$ و $R_1 = R_2 = L = C = 1$ پاسخ ضربه را محاسبه خواهیم کرد.

$$\frac{d^2 i_L}{dt^2} + 2 \frac{di_L}{dt} + i_L = \delta'(t) + \delta(t)$$

$$\rightarrow \left(\frac{d^2 i_L}{dt^2} + \frac{di_L}{dt} \right) + \left(\frac{di_L}{dt} + i_L \right) = \delta'(t) + \delta(t)$$

$$\rightarrow \frac{d}{dt} \left(\frac{di_L}{dt} + i_L \right) + \left(\frac{di_L}{dt} + i_L \right) = \frac{d\delta(t)}{dt} + \delta(t) \rightarrow \frac{di_L}{dt} + i_L = \delta(t)$$

با انتگرال گیری از طرفین معادله فوق در دامنه $t = 0^-$ تا $t = 0^+$ خواهیم داشت.

$$i_L(0^+) - i_L(0^-) + \int_{0^-}^{0^+} i_L = \int_{0^-}^{0^+} \delta(t) \rightarrow i_L(0^+) - 0 + 0 = 1 \rightarrow i_L(0^+) = 1$$

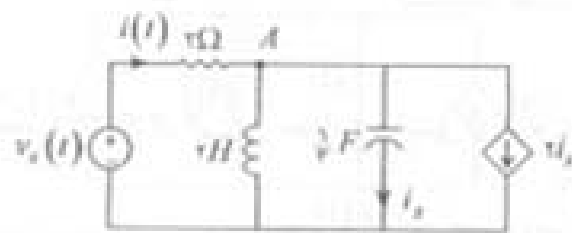
همچنین به ازای $t > 0$ ، $\delta(t) = 0$ بوده بنابراین معادله دیفرانسیل را می توان بصورت زیر بیان کرد:

$$\frac{di_L}{dt} + i_L = 0, \quad i(0^+) = 1, \quad t > 0$$

$$\text{معادله مشخصه: } s + 1 = 0 \rightarrow s = -1 \rightarrow i_L(t) = Ke^{-t}, \quad i(0^+) = 1 \rightarrow K = 1$$

$$\rightarrow i_L(t) = e^{-t}, \quad t > 0$$

مسئله ۳۳



◀ پاسخ ضربه i_L را بدست آورید.

◀ شرایط اولیه معادله دیفرانسیل i_L را با فرض $v_s(0) = V_s$ و $i_L(0) = I_s$ بدست آورید.

شکل مسئله ۳۳

حل: با توجه به شکل مسئله داریم:

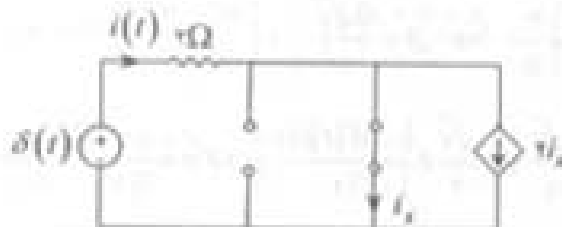
$$i = \frac{v_s - v_L}{\tau} \rightarrow v_s = v_L + \tau i, \quad v_L = v_c = v_s - \tau i, \quad i_L = \frac{1}{\tau} \frac{dv_c}{dt} - \frac{\tau}{\tau} \frac{di}{dt}$$

$$\text{④ KCL برای گره } \rightarrow -i + \frac{1}{\tau} \int (v_s - v_L) dt + \left(\frac{1}{\tau} \frac{dv_s}{dt} - \frac{\tau}{\tau} \frac{di}{dt} \right) + \tau \left(\frac{1}{\tau} \frac{dv_s}{dt} - \frac{\tau}{\tau} \frac{di}{dt} \right) = 0$$

$$\rightarrow -i + \frac{1}{\tau} \int (v_s - v_L) dt + \frac{dv_s}{dt} - \tau \frac{di}{dt} = 0 \rightarrow -\frac{di}{dt} + \frac{v_s}{\tau} - i + \frac{d'v_s}{dt'} - \tau \frac{d'i}{dt'} = 0$$

$$\rightarrow \tau \frac{d'i}{dt'} + \frac{di}{dt} + i = \frac{d'v_s}{dt'} + \frac{v_s}{\tau} = \frac{d'\delta(t)}{dt'} + \frac{\delta(t)}{\tau}$$

در $t = 0$ ولتاژ ضربه اعمال شده، خازن اتصال کوتاه و سلف مدار باز خواهد بود.



بنابراین جریان ضربه $\frac{\delta(t)}{\tau}$ در $t = 0$ از مقاومت 2Ω خواهد گذشت پس $\frac{\delta(t)}{\tau}$ قسمتی از پاسخ ضربه خواهد بود.

جریان ضربه گذرنده از خازن برابر است با:

$$\tau i_c = i = \frac{\delta(t)}{\tau} \rightarrow i_c = \frac{\delta(t)}{\tau} \rightarrow v_c(s^+) = v_c(s^-) + \frac{1}{\tau} \int_{s^-}^{s^+} \frac{\delta(t)}{\tau} dt = \frac{1}{\tau} V$$

در $t = 0^+$ ، $\delta(t) = 0$ ، $i = 0^+$ شد و مدار بصورت زیر خواهد بود.



$$\rightarrow i(s^+) = \frac{V}{\tau} = -\frac{1}{\tau}$$

همچنین با استفاده از معادله دیفرانسیل در بازه $t = 0^-$ تا $t = 0^+$ خواهیم داشت:

$$\tau \frac{di(s^+)}{dt} - \tau \frac{di(s^-)}{dt} + i(s^+) - i(s^-) + \int_{s^-}^{s^+} i dt = \int_{s^-}^{s^+} \delta^*(t) dt + \int_{s^-}^{s^+} \frac{\delta(t)}{\tau} dt$$

$$\rightarrow \tau \frac{di(s^+)}{dt} - 0 - \frac{1}{\tau} - 0 + 0 = 0 + \frac{1}{\tau} \rightarrow \frac{di(s^+)}{dt} = \frac{\tau}{\tau}$$

بنابراین معادله دیفرانسیل فوق را می توان بصورت زیر بیان کرد.

$$\tau \frac{di}{dt} + \frac{di}{dt} + i = 0, \quad i(s^+) = -\frac{1}{\tau} A, \quad \frac{di(s^+)}{dt} = \frac{\tau}{\tau}$$

$$\text{معادله مشخصه: } \tau s^2 + s + 1 = 0 \rightarrow s = -\frac{1}{\tau} \pm j \frac{\sqrt{V}}{\tau}$$

$$\rightarrow i(t) = e^{-\frac{1}{\tau}t} \left(A \cos \frac{\sqrt{V}}{\tau} t + B \sin \frac{\sqrt{V}}{\tau} t \right) + \frac{\delta(t)}{\tau}$$

$$\left\{ \begin{aligned} i(s^+) = -\frac{1}{\tau} &\rightarrow A = -\frac{1}{\tau} \end{aligned} \right.$$

$$\left\{ \begin{aligned} \frac{di(s^+)}{dt} = \frac{\tau}{\tau} &\rightarrow -\frac{1}{\tau} A + \frac{\sqrt{V}}{\tau} B = \frac{\tau}{\tau} \rightarrow B = \frac{5\sqrt{V}}{2A} \end{aligned} \right.$$

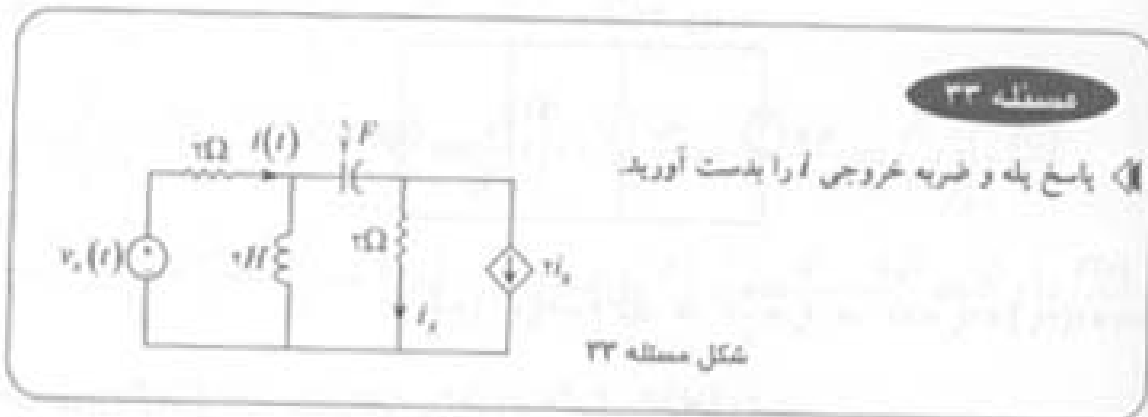
$$\rightarrow i(t) = e^{-\frac{1}{\tau}t} \left(-\frac{1}{\tau} \cos \frac{\sqrt{V}}{\tau} t + \frac{5\sqrt{V}}{2A} \sin \frac{\sqrt{V}}{\tau} t \right) + \frac{\delta(t)}{\tau}, \quad t > 0$$

با فرض $v_C(s) = V_0$ و $i_C(s) = I_0$ و با توجه به شکل مسئله خواهیم داشت:

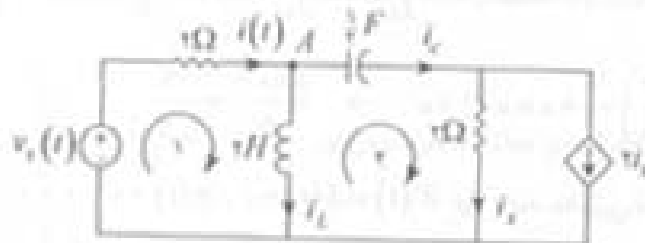
$$I = \frac{V_2 - V_C}{\tau} \rightarrow I(s) = \frac{V_2(s) - V_C(s)}{\tau} = \frac{V_2(s) - V_0}{\tau}, \quad I = I_C + \tau i_c \rightarrow i_c = \frac{I - I_C}{\tau}$$

$$i = \frac{v_2 - v_c}{r} \rightarrow \frac{di}{dt} = \frac{1}{r} \left(\frac{dv_2}{dt} - \frac{dv_c}{dt} \right) = \frac{1}{r} \left(\frac{dv_2}{dt} - r i_r \right) = \frac{1}{r} \left(\frac{dv_2}{dt} - i + i_c \right)$$

$$\rightarrow \frac{di(t)}{dt} = \frac{1}{r} \left(\frac{dv_2(t)}{dt} - \frac{v_2(t) - v_c}{r} + i_c \right)$$



حل : شکل مسئله را مجدداً بصورت زیر رسم می کنیم



① برای مش KVL $\rightarrow -v_s + i + 1 \frac{di_1}{dt} = 0 \rightarrow -v_s + i + 1 D i_1 = 0 \rightarrow i_1 = \frac{v_s - i}{1D}$

② برای مش KCL $\rightarrow -i + i_1 + i_2 = 0 \rightarrow -i + \frac{v_s - i}{1D} + i_2 = 0 \rightarrow i_2 = \frac{1D i + v_s - v_s}{1D}$

$\rightarrow i_2 = v_s \rightarrow i_2 = \frac{1}{r} \left(\frac{1D i + v_s - v_s}{1D} \right)$

③ برای مش KVL $\rightarrow -1 \frac{d}{dt} \left(\frac{v_s - i}{1D} \right) + 1 \int \frac{1D i + v_s - v_s}{1D} + 1 \left(\frac{1D i + v_s - v_s}{1D} \right) = 0$

$\rightarrow -1D \frac{v_s - i}{1D} + \frac{1}{D} \frac{1D i + v_s - v_s}{1D} + \frac{1}{r} \frac{1D i + v_s - v_s}{1D} = 0$

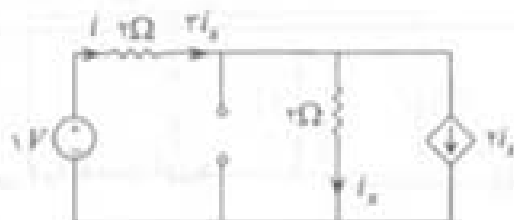
$\rightarrow (1D^2 + 1D + 1) i = (1D^2 + 1D + 1) v_s$

$\rightarrow 1 \frac{d^2 i}{dt^2} + 1 \frac{di}{dt} + 1 i = 1 \frac{d^2 v_s}{dt^2} + 1 \frac{dv_s}{dt} + 1 v_s$

در ادامه با جایگذاری $v_s(t) = u(t)$ پاسخ پله را بدست خواهیم آورد.

$$16 \frac{d^2 i}{dt^2} + 16 \frac{di}{dt} + 12i = 6\delta'(t) + 2\delta(t) + 6u(t)$$

در $t = 0^+$ خازن اتصال کوتاه و سلف مدار باز خواهد بود بنابراین مدار بصورت زیر می باشد.



$$-1 + 2(i_s) + i_s = 0 \rightarrow i_s = \frac{1}{3} \rightarrow i(0^+) = 2i_s(0^+) = \frac{2}{3}$$

همچنین با اشتکال گیری از معادله دیفرانسیل در فاصله 0^- تا 0^+ خواهیم داشت.

$$16 \frac{di(0^+)}{dt} - 16 \frac{di(0^-)}{dt} + 16i(0^+) - 16i(0^-) + 12 \int_{0^-}^{0^+} i dt = 6 \int_{0^-}^{0^+} \delta'(t) dt + 2 \int_{0^-}^{0^+} \delta(t) dt + 6 \int_{0^-}^{0^+} u(t) dt$$

$$\rightarrow 16 \frac{di(0^+)}{dt} - 0 + 16 \left(\frac{2}{3} \right) - 0 + 0 = 0 + 2 + 0 \rightarrow \frac{di(0^+)}{dt} = -\frac{1}{4}$$

می دانیم که به ازای $t > 0$ ، $u(t) = 1$ ، $\delta'(t) = \delta(t) = 0$ می باشد بنابراین معادله دیفرانسیل را می توان بصورت زیر بیان کرد.

$$16 \frac{d^2 i}{dt^2} + 16 \frac{di}{dt} + 12i = 6, \quad i(0^+) = \frac{2}{3}, \quad \frac{di(0^+)}{dt} = -\frac{1}{4}, \quad t > 0$$

$$\text{معادله مشخصه: } 16s^2 + 16s + 12 = 0 \rightarrow s = -\frac{1}{4} \pm j \frac{\sqrt{7}}{4}$$

$$\rightarrow i(t) = e^{-\frac{1}{4}t} \left(A \cos \frac{\sqrt{7}}{4}t + B \sin \frac{\sqrt{7}}{4}t \right) + C$$

پاسخ عمومی پاسخ خصوصی

با جایگذاری پاسخ خصوصی در معادله دیفرانسیل $12C = 6$ و یا $C = \frac{1}{2}$ شده و با اعمال شرایط اولیه داریم.

$$\begin{cases} i(0^+) = \frac{2}{3} \rightarrow A + \frac{1}{2} = \frac{2}{3} \rightarrow A = -\frac{1}{6} \\ \frac{di(0^+)}{dt} = -\frac{1}{4} \rightarrow -\frac{1}{4}A + \frac{\sqrt{7}}{4}B = -\frac{1}{4} \rightarrow B = -\frac{5\sqrt{7}}{16} \end{cases}$$

$$s(t) = i(t) = u(t)e^{-\frac{1}{\tau}t} \left(-\frac{1}{A} \cos \frac{\sqrt{r}}{\tau} t - \frac{5\sqrt{r}}{1\tau} \sin \frac{\sqrt{r}}{\tau} t \right) + \frac{u(t)}{\tau}$$

از آنجا که مدار خطی و تغییرناپذیر با زمان است لذا پاسخ ضربه مشتق پاسخ پله خواهد بود.

$$\begin{aligned} h(t) &= \frac{di(t)}{dt} = \delta(t)e^{-\frac{1}{\tau}t} \left(-\frac{1}{A} \cos \frac{\sqrt{r}}{\tau} t - \frac{5\sqrt{r}}{1\tau} \sin \frac{\sqrt{r}}{\tau} t \right) \\ &+ u(t) \left[-\frac{1}{\tau} e^{-\frac{1}{\tau}t} \left(-\frac{1}{A} \cos \frac{\sqrt{r}}{\tau} t - \frac{5\sqrt{r}}{1\tau} \sin \frac{\sqrt{r}}{\tau} t \right) + e^{-\frac{1}{\tau}t} \left(\frac{\sqrt{r}}{1\tau} \sin \frac{\sqrt{r}}{\tau} t - \frac{5}{1\tau} \cos \frac{\sqrt{r}}{\tau} t \right) \right] + \frac{\delta(t)}{\tau} \\ &= e^{-\frac{1}{\tau}t} \left(-\frac{1}{A} \cos \frac{\sqrt{r}}{\tau} t - \frac{5\sqrt{r}}{1\tau} \sin \frac{\sqrt{r}}{\tau} t \right) \delta(t) + u(t)e^{-\frac{1}{\tau}t} \left(-\frac{1}{\tau} \cos \frac{\sqrt{r}}{\tau} t + \frac{r\sqrt{r}}{1\tau} \sin \frac{\sqrt{r}}{\tau} t \right) + \frac{\delta(t)}{\tau} \\ \rightarrow h(t) &= u(t)e^{-\frac{1}{\tau}t} \left(-\frac{1}{\tau} \cos \frac{\sqrt{r}}{\tau} t + \frac{r\sqrt{r}}{1\tau} \sin \frac{\sqrt{r}}{\tau} t \right) + \frac{\tau \delta(t)}{A + \tau} \end{aligned}$$

مسئله ۳۲

الف- معادلات مش را نوشته و معادله دیفرانسیلی بر حسب متغیر بدست آورید.

ب- فرکانسهای طبیعی ν را تعیین کنید.

پ- معادلات دیفرانسیلی بر حسب ولتاژ دو سر خازن و جریان سلف تعیین کنید و فرکانسهای طبیعی آنها را نیز بدست آورید.

شکل مسئله ۳۲

حل: الف - با نوشتن معادلات KVL برای منهای مدار داریم

$$1 \text{ برای مش } \rightarrow V_s + \frac{1}{C} \int i_1 dt + 2(i_1 - i_2) + 1(i_1 - i_3) = 0$$

$$\rightarrow 1i_1 + 2 \left(\frac{di_1}{dt} - \frac{di_2}{dt} \right) + 2 \left(\frac{di_1}{dt} - \frac{di_3}{dt} \right) = 0$$

$$2 \text{ برای مش } \rightarrow 1i_2 + 2(i_2 - i_1) + \frac{d(i_2 - i_3)}{dt} = 0$$

$$\tau \text{ برای KVL} \rightarrow \frac{d(i_1 - i_2)}{dt} + \tau(i_1 - i_2) + i_1 = 0$$

با توجه به مدار $v = 0$ می باشد و با استفاده از نمایش اپراتوری معادلات دیفرانسیل داریم:

$$\begin{cases} (5D+2)i_1 - 2Di_2 - \tau Dv = 0 \\ -2i_1 + (D+2)i_2 - Dv = 0 \\ -2i_1 - Di_2 + (D+2)v = 0 \end{cases} \rightarrow v = \frac{\begin{vmatrix} 5D+2 & -2D & 0 \\ -2 & D+2 & 0 \\ -2 & -D & 0 \end{vmatrix}}{\begin{vmatrix} 5D+2 & -2D & -\tau D \\ -2 & D+2 & -D \\ -2 & -D & D+2 \end{vmatrix}} = \frac{0}{15D^2 + 22D + 22}$$

$$\rightarrow (15D^2 + 22D + 22)v = 0 \rightarrow 15 \frac{d^2v}{dt^2} + 22 \frac{dv}{dt} + 22v = 0$$

ب - فرکانسهای طبیعی v جوابهای معادله مشخصه معادله دیفرانسیل فوق می باشد.

$$\text{معادله مشخصه: } 15s^2 + 22s + 22 = 0 \rightarrow s = -1/22, -1/6$$

پ - با استفاده از دستگاه معادلات قسمت (الف) داریم:

$$i_1 = i_2 = \frac{0}{15D^2 + 22D + 22} \rightarrow (15D^2 + 22D + 22)i_1 = 0$$

$$i_1 = \frac{1}{\tau} \frac{dv_C}{dt} = \frac{1}{\tau} Dv_C \rightarrow (15D^2 + 22D + 22) \frac{1}{\tau} Dv_C = 0 \rightarrow (15D^2 + 22D + 22)v_C = 0$$

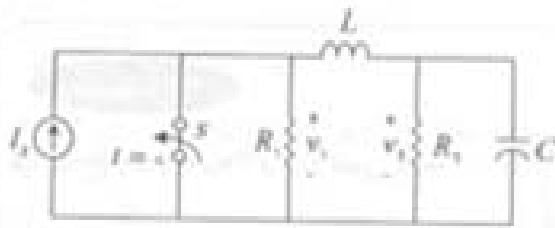
$$\rightarrow 15 \frac{d^2v_C}{dt^2} + 22 \frac{dv_C}{dt} + 22v_C = 0 \rightarrow v_C \text{ فرکانسهای طبیعی} = -1/22, -1/6$$

$$i_2 = i_1 - i_1 = \frac{0}{15D^2 + 22D + 22} - \frac{0}{15D^2 + 22D + 22} \rightarrow (15D^2 + 22D + 22)i_2 = 0$$

$$\rightarrow 15 \frac{d^2i_2}{dt^2} + 22 \frac{di_2}{dt} + 22i_2 = 0 \rightarrow i_2 \text{ فرکانسهای طبیعی} = -1/22, -1/6$$

نتیجه اینکه در یک مدار خطی و تغییر ناپذیر با زمان فرکانس های طبیعی متغیرهای تمامی شاخه ها یکسان بوده و اگر ورودی های مدار صفر باشد معادلات دیفرانسیل متغیر های مدار نیز یکسان خواهد بود.

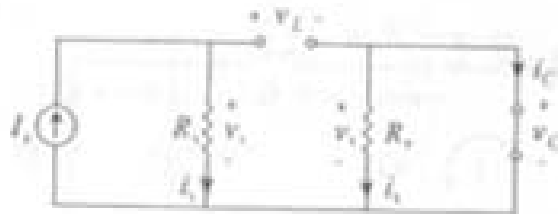
مسئله ۳۵



شکل مسئله ۳۵

برای $v_1(t)$ و $v_2(t)$ و $\frac{dv_1(t)}{dt}$ و $\frac{dv_2(t)}{dt}$ و $v_C(t)$ و $\frac{dv_C(t)}{dt}$ را حساب کنید (بدون حل مدار) (کلید برای مدت طولانی بسته بوده است)

حل: به ازای $t < 0$ کلید بسته بوده بنابراین $i_1(t^-) = v_C(t^-) = v_1(t^-) = v_2(t^-) = 0$ می باشد. در $t = 0^+$ کلید باز بوده و بخازن اتصال کوتاه و سلف مدار باز می باشد بنابراین داریم



$$\begin{cases} v_1(t^+) = v_2(t^+) = 0 \\ i_1(t^+) = i_2(t^+) = 0 \end{cases} \rightarrow v_1(t^+) = 0, v_2(t^+) = R_2 I_s$$

برای محاسبه $\frac{dv_2(t^+)}{dt}$ می توان نوشت

$$i = I_s - i_2 \rightarrow v_1 = R_1(I_s - i_2) \rightarrow \frac{dv_1}{dt} = R_1 \left(\frac{dI_s}{dt} - \frac{di_2}{dt} \right) = R_1 \left(0 - \frac{v_2}{L} \right)$$

$$v_2(t^+) = v_1(t^+) = R_1 I_s \rightarrow \frac{dv_2(t^+)}{dt} = -\frac{R_1}{L} I_s$$

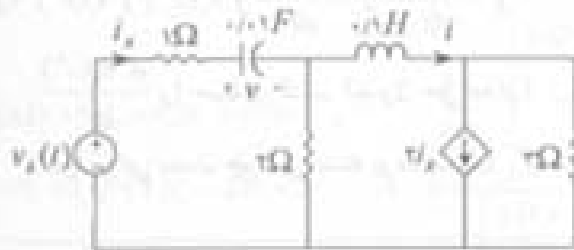
برای محاسبه $\frac{dv_C(t^+)}{dt}$ داریم

$$v_1 = v_C \rightarrow \frac{dv_1}{dt} = \frac{dv_C}{dt} = \frac{i}{C}, \quad i_2(t^+) = -\frac{v_2(t^+)}{R_2} = 0 \rightarrow \frac{dv_C(t^+)}{dt} = \frac{i(t^+)}{C} = 0$$

و در نهایت $\frac{d^2 v_2(t)}{dt^2}$ را محاسبه خواهیم کرد

$$\frac{dv_1}{dt} = \frac{i}{C} = \frac{i_2 - i}{C} \rightarrow \frac{d^2 v_1}{dt^2} = \frac{1}{C} \left(\frac{di_2}{dt} - \frac{di_1}{dt} \right) = \frac{1}{C} \left(\frac{v_2}{L} - \frac{di_1}{dt} \right)$$

$$v_L(s') = R_1 I_1 \quad \frac{di_1(s')}{dt} = R_1 \frac{dv_L(s')}{dt} = 0 \quad \rightarrow \quad \frac{d^2 v_L(s')}{dt^2} = \frac{R_1}{LC} I_1$$

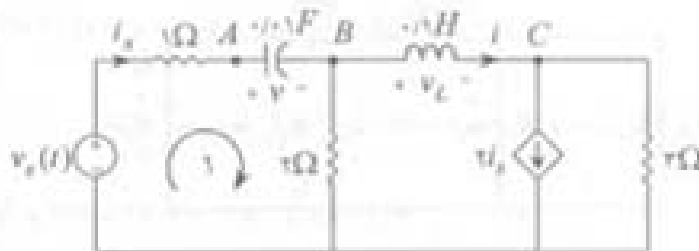


مسئله ۲۶

پاسخ پله و ضربه‌ها و آ را تعیین کنید.

شکل مسئله ۲۶

حل: مدار فوق را مجدداً بصورت زیر رسم می‌کنیم.



$$v_B - v_C = v_L \quad \rightarrow \quad v_A - v_C = 1 \frac{di}{dt} \quad \rightarrow \quad 1(i_1 - i) - v_C = 1 \frac{di}{dt} \quad \rightarrow \quad v_C = -1 \frac{di}{dt} - v_i + v_{i_1}$$

$$\text{© برای KCL} \quad \rightarrow \quad -i + v_{i_1} + \frac{1}{10} \left(1 \frac{di}{dt} - v_i + v_{i_1} \right) = 0 \quad \rightarrow \quad i_1 = \frac{1}{10} \left(1 \frac{di}{dt} + 5i \right)$$

$$\rightarrow i_1 = \frac{1}{10} (D+5) i \quad \quad i_1 = i_1 - i = \frac{1}{10} (D-5) i$$

$$\text{KVL برای مش ۱} \quad \rightarrow \quad -v_s + \frac{1}{10} (D+5) + \frac{1}{10} \int \frac{1}{10} (D+5) i + \frac{1}{10} (D-5) i$$

$$\rightarrow -10 v_s + (D+5) i + \frac{1}{10} (D+5) i + (D-5) i = 0$$

$$\left(\tau D' + 10 D + 5 \dots \right) i = 10 D v_s \quad \rightarrow \quad \tau \frac{d^2 i}{dt^2} + 10 \frac{di}{dt} + 5 \dots i = 10 \frac{dv_s}{dt}$$

به ازای $v_s(t) = \delta(t)$ پاسخ پله آ را بدست خواهیم آورد.

$$\rightarrow \tau \frac{d^2 i}{dt^2} + 10 \frac{di}{dt} + 5 \dots i = 10 \delta(t)$$

در $t = 0^-$ سلف مدار باز است بنابراین $i(0^-) = 0$ بوده و با استفاده از قانون گری در دامنه $t > 0$ در معادله دیفرانسیل داریم:

$$\tau \frac{di(t)}{dt} = A_0 \rightarrow \frac{di(t)}{dt} = \frac{A_0}{\tau}$$

می دانیم که به ازای $t > 0$ ، $\delta(t) = 0$ می باشد بنابراین معادله دیفرانسیل فوق را می توان بصورت زیر نوشت:

$$\tau \frac{d^2 i}{dt^2} + 9.5 \frac{di}{dt} + 5000i = 0 \quad , \quad i(0^-) = 0 \quad , \quad \frac{di(0^-)}{dt} = \frac{A_0}{\tau}$$

معادله مشخصه: $3s^2 + 9.5s + 5000 = 0 \rightarrow s = -15 \pm j28$

$$\rightarrow i(t) = e^{-15t} (A \cos 28t + B \sin 28t) \quad , \quad t > 0$$

$$i(0^+) = 0 \rightarrow A = 0$$

$$\frac{di(0^+)}{dt} = \frac{A_0}{\tau} \rightarrow -15A + 28B = \frac{A_0}{\tau} \rightarrow B = -1/7.2 \rightarrow i(t) = -1/7.2 e^{-15t} \sin 28t \quad , \quad t > 0$$

همچنین می توان نوشت:

۱ برای $KVL \rightarrow -v_s + i_x + v + v_1 = 0 \rightarrow v = -v_1 - i_x + v_s = -1(i_x - i) - i_x + v_s$

$$\rightarrow v = v_1 - 2i_x + v_s = v_1 - \frac{\tau}{A_0} \left(\frac{di}{dt} + 50i \right) + v_s = -\frac{\tau}{A_0} \frac{di}{dt} + \frac{1}{A_0} i + v_s$$

بنابراین پاسخ پهنه v عبارتست از:

$$v(t) = -\frac{\tau}{A_0} \left(-1/7.2 e^{-15t} \sin 28t + 28/7.2 e^{-15t} \cos 28t \right) + \frac{1/7.2}{A_0} e^{-15t} \sin 28t + 1$$

$$\rightarrow v(t) = e^{-15t} (-\cos 28t + 1/28 \sin 28t) + 1 \quad , \quad t > 0$$

برای محاسبه پاسخ ضربه v و i از پاسخ پهنه آنها مشتق می گیریم.

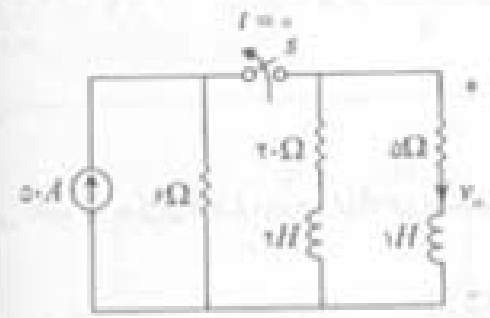
$$v_1(t) = \delta(t) \rightarrow i(t) = (-1/7.2)(-15) e^{-15t} \sin 28t + (-1/7.2)(28) e^{-15t} \cos 28t$$

$$= e^{-15t} (28/7.2 \cos 28t - 15/7.2 \sin 28t) \quad , \quad t > 0$$

$$v_2(t) = \delta(t) \rightarrow v(t) = \frac{d}{dt} \left\{ e^{-15t} (-\cos 28t + 1/28 \sin 28t) + 1 \right\}$$

$$= e^{-15t} (15 \cos 28t + 28/7.2 \sin 28t) \quad , \quad t > 0$$

مسئله ۳۷

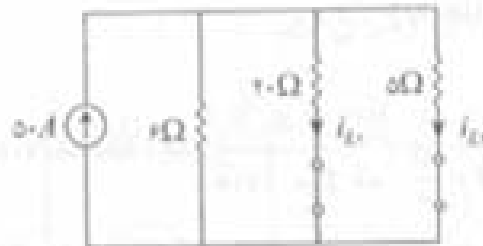


جریان گذرنده از سلفها و $v_o(t)$ را برای $t > 0$ حساب کنید
(کلید را به مدت طولانی بسته بوده است)

شکل مسئله ۳۷

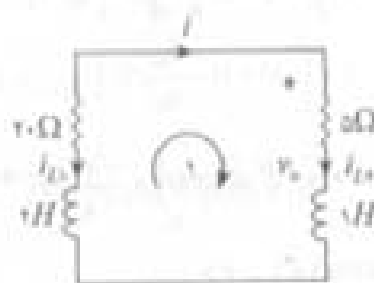
حل: به ازای $t < 0$ کلید بسته بوده و در $t = 0^-$ مدار به حالت پایمی خود می رسد پس سلفها اتصال

کوتاه خواهند بود



$$i_{L1}(0^-) = \frac{5 \parallel 5}{5 \parallel 5 + 2} \cdot 5A = 2A \quad , \quad i_{L2}(0^-) = \frac{5 \parallel 2}{5 \parallel 2 + 5} \cdot 5A = 1A$$

به ازای $t > 0$ کلید باز بوده و مدار بصورت زیر خواهد بود



$$\text{برای مشق ۱ KVL} \rightarrow 2 \frac{di}{dt} + 2A + 5i + \frac{di}{dt} = 0 \rightarrow \frac{di}{dt} + \frac{75}{2}i = 0 \rightarrow i(t) = Ke^{-\frac{75}{2}t}$$

برای محاسبه K باید $i(0^-)$ را بدست آوریم

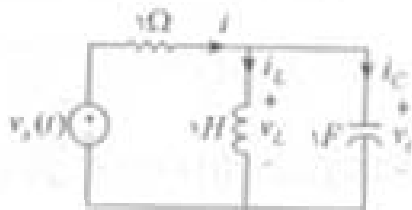
$$i(0^+) = \frac{\phi_{eq}}{L_{eq}} = \frac{L_1 i_{L1}(0^-) - L_2 i_{L2}(0^-)}{L_1 + L_2} = \frac{1A - 2 \times 2}{1+2} = -1A \rightarrow i(t) = 1e^{-\frac{75}{2}t}$$

$$i_{L1}(t) = i(t) = 1e^{-\frac{75}{2}t} \quad , \quad i_{L2}(t) = -i(t) = -1e^{-\frac{75}{2}t}$$

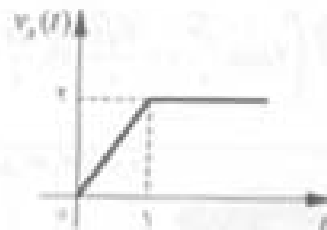
$$v_o(t) = 5i(t) + \frac{di(t)}{dt} = 1e^{-\frac{75}{2}t} + 1 \left(-\frac{75}{2} \right) e^{-\frac{75}{2}t} = -13/12 e^{-\frac{75}{2}t}$$

مسئله ۳۸

$i = ?$



شکل مسئله ۳۸



حل: با توجه به شکل مسئله داریم

$$v_L = v_C$$

$$i = i_L + i_C = \frac{dv_L}{dt} + \int v_L dt \rightarrow \frac{d^2 v_L}{dt^2} + v_L = \frac{di}{dt} \rightarrow (D^2 + 1)v_L = D i \rightarrow v_L = \frac{D}{D^2 + 1} i$$

$$\text{KVL برای مشرق} \rightarrow -v_L + i + \frac{D}{D^2 + 1} i = 0 \rightarrow (D^2 + D + 1)i = (D^2 + 1)v_L$$

$$\rightarrow \frac{d^2 i}{dt^2} + \frac{di}{dt} + i = \frac{d^2 v_L}{dt^2} - v_L$$

به ازای $0 < t < 1$ ، $v_L(t) = v$ بوده و خواهیم داشت

$$\frac{d^2 i}{dt^2} + \frac{di}{dt} + i = v$$

$$\text{معادله مشخصه: } s^2 + s + 1 = 0 \rightarrow s = -\frac{1}{2} \pm j \frac{\sqrt{3}}{2}$$

$$\rightarrow h(t) = e^{-\frac{t}{2}} \left(A \cos \frac{\sqrt{3}}{2} t + B \sin \frac{\sqrt{3}}{2} t \right) + K_1 t + K_2$$

پاسخ همگن

پاسخ خصوصی

با جایگذاری پاسخ خصوصی در معادله دیفرانسیل داریم

$$K_1 t + K_2 + K_3 = v \rightarrow \begin{cases} K_3 = v \\ K_1 + K_2 = 0 \rightarrow K_2 = -v \end{cases}$$

در $t = 0$ خازن اتصال کوتاه و سلف مدار باز است بنابراین داریم

$$i = \frac{v_c - v_c}{1} \rightarrow i(s) = v_c(s) - v_c(s) = 0 - 0 = 0 \rightarrow A - 2 = 0 \rightarrow A = 2$$

$$\frac{di(s)}{dt} = \frac{dv_c(s)}{dt} - \frac{dv_c(s)}{dt} = \frac{dv_c(s)}{dt} - i(s) = 1 - 0 = 1 \rightarrow -\frac{1}{s}A + \frac{\sqrt{r}}{s}B + 1 = 1 \rightarrow B = \frac{1\sqrt{r}}{r}$$

$$i(t) = e^{-\frac{1}{r}t} \left(2 \cos \frac{\sqrt{r}}{r}t + \frac{1\sqrt{r}}{r} \sin \frac{\sqrt{r}}{r}t \right) + 0 - 2, \quad 0 < t < 1$$

و به ازای $t > 1$ ، $v_c(t) = 2$ ، $t > 1$ شده و معادله دیفرانسیل بصورت زیر تغییر خواهد کرد.

$$\frac{d^2i}{dt^2} + \frac{di}{dt} + i = 2 \rightarrow i(t) = e^{-\frac{1}{r}(t-1)} \left(A \cos \frac{\sqrt{r}}{r}(t-1) + B \sin \frac{\sqrt{r}}{r}(t-1) \right) + K$$

پاسخ عمومی

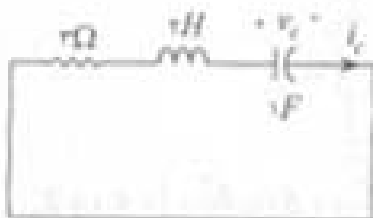
پاسخ خصوصی

با جایگذاری پاسخ خصوصی در معادله دیفرانسیل $K = 2$ شده و با توجه به $i(t)$ از $0 < t < 1$ داریم.

$$i(1) = 1/\sqrt{r} \rightarrow A + 2 = 1/\sqrt{r} \rightarrow A = -1/\sqrt{r}$$

$$\frac{di(1)}{dt} = \frac{d}{dt} \left\{ e^{-\frac{1}{r}t} \left(2 \cos \frac{\sqrt{r}}{r}t + \frac{1\sqrt{r}}{r} \sin \frac{\sqrt{r}}{r}t \right) + 0 - 2 \right\}_{t=1} = -1/\sqrt{r} \rightarrow -\frac{1}{r}A + \frac{\sqrt{r}}{r}B = -1/\sqrt{r}$$

$$\rightarrow B = -1/\sqrt{r} \rightarrow i(t) = -1/\sqrt{r} e^{-\frac{1}{r}(t-1)} \left(\cos \frac{\sqrt{r}}{r}(t-1) - \sin \frac{\sqrt{r}}{r}(t-1) \right) + 2, \quad t > 1$$



شکل مسئله ۳۹

مسئله ۳۹

چه رابطه‌ای میان $i_c(0) = I_0$ و $v_c(0) = V_0$ وجود داشته باشد تا در پاسخ ورودی صفر $v_c(t)$ تنها یک فرکانس طبیعی با کوچکترین قدر مطلق ظاهر شود.

حل: با توجه به شکل مدار داریم.

$$KVL \rightarrow 2i_c + 1 \frac{di_c}{dt} + v_c = 0, \quad i_c = \frac{dv_c}{dt} \rightarrow 2 \frac{d^2v_c}{dt^2} + \frac{dv_c}{dt} + v_c = 0$$

$$\text{معادله مشخصه: } 2s^2 + 2s + 1 = 0 \rightarrow s = -1, -\frac{1}{2} \rightarrow v_c(t) = K_1 e^{-t} + K_2 e^{-\frac{1}{2}t}$$

می خواهیم $v_c(t)$ فقط شامل جمله $K_1 e^{-\frac{t}{\tau}}$ یعنی فرکانس طبیعی با کوچکترین قدر مطلق باشد پس باید $K_1 = 0$ شود.

$$\begin{cases} v_c(0) = V_c \rightarrow K_1 + K_2 = V_c \\ \frac{dv_c(0)}{dt} = i_c(0) = i_L(0) = I_c \rightarrow -K_1 - \frac{1}{\tau} K_2 = I_c \end{cases} \rightarrow K_1 = -V_c - \tau I_c = 0 \rightarrow V_c = -\tau I_c$$

مسئله ۴۰

شکل مسئله ۴۰

الف- معادله دیفرانسیلی بر حسب v_c بنویسید و پاسخ پله را حساب کنید.

ب- شرایط اولیه ای بر حسب ولتاژ خازن و جریان سلف چنان پیدا کنید که پاسخ پله v_c فقط بزرگترین فرکانس طبیعی (از لحاظ قدر مطلق) را داشته باشد.

ب- شرایط اولیه را چنان پیدا کنید که پاسخ پله هیچ حالت گذرای نداشته باشد.

حل: الف - با توجه به شکل مسئله داریم

$$i_L = i_g + i_c = \frac{v_c}{1} + \frac{1}{2} \frac{dv_c}{dt}$$

$$KVL \rightarrow -v_s + 2i_L + v_c + 2 \frac{di_L}{dt} = 0$$

$$\rightarrow -v_s + 2 \left(\frac{v_c}{1} + \frac{1}{2} \frac{dv_c}{dt} \right) + v_c + 2 \frac{d}{dt} \left(\frac{v_c}{1} + \frac{1}{2} \frac{dv_c}{dt} \right) = 0 \rightarrow 4 \frac{d^2 v_c}{dt^2} + 11 \frac{dv_c}{dt} + 5v_c = 2v_s$$

با جایگذاری $v_s(t) = u(t) = 1, t > 0$ پاسخ پله را حساب خواهیم کرد.

$$4 \frac{d^2 v_c}{dt^2} + 11 \frac{dv_c}{dt} + 5v_c = 2, t > 0$$

$$معادله مشخصه: 4s^2 + 11s + 5 = 0 \rightarrow s = -1, -\frac{5}{4} \rightarrow v_c(t) = \underbrace{K_1 e^{-t}}_{\text{پاسخ عمومی}} + \underbrace{K_2 e^{-\frac{5}{4}t}}_{\text{پاسخ خصوصی}} + K_3$$

پاسخ عمومی پاسخ خصوصی

با جایگذاری پاسخ خصوصی در معادله دیفرانسیل $5K_1 = 2$ و $K_2 = \frac{7}{5}$ شده و با فرض شرایط اولیه $i_L(0) = I_0$ و $v_C(0) = V_0$ خواهیم داشت:

$$\begin{cases} v_C(0) = V_0 \rightarrow K_1 + K_2 + \frac{7}{5} = V_0 \\ \frac{dv_C(0)}{dt} = \frac{7}{5}I_0(0) = \frac{7}{5}I_0(0) - \frac{7}{5}I_0(0) = \frac{7}{5}I_0(0) - \frac{7}{5} \frac{v_C(0)}{5} = \frac{7I_0}{5} - \frac{7V_0}{5} \rightarrow K_1 - \frac{5}{9}K_2 = \frac{7I_0}{5} - \frac{7V_0}{5} \end{cases}$$

$$\rightarrow K_1 = -2I_0 - 2V_0 + 2, \quad K_2 = 2I_0 + 2V_0 - \frac{17}{5}$$

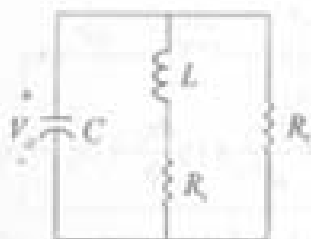
$$\rightarrow v_C(t) = (-2I_0 - 2V_0 + 2)e^{-t} + \left(2I_0 + 2V_0 - \frac{17}{5}\right)e^{-\frac{5}{9}t} + \frac{7}{5}$$

ب - برای اینکه پاسخ پله فقط شامل فرکانس طبیعی یا بزرگترین قدرمطلق یعنی $s = -1$ باشد باید ضریب جمله شامل فرکانس طبیعی $s = -\frac{5}{9}$ برابر صفر شود.

$$2I_0 + 2V_0 - \frac{17}{5} = 0 \rightarrow I_0 + V_0 = \frac{17}{10}$$

ب - اگر ضریب جمله ثابت (پاسخ گذرا) برابر صفر باشد، پاسخ گذرای نخواهیم داشت.

$$\begin{cases} -2I_0 - 2V_0 + 2 = 0 \\ 2I_0 + 2V_0 - \frac{17}{5} = 0 \end{cases} \rightarrow I_0 = \frac{1}{5}A, \quad V_0 = \frac{7}{5}V$$



شکل مسئله ۲۱

مسئله ۲۱

۱) R_1 را چنان تعیین کنید که مدار یک نوسان ساز شود. $(L = C = 1$ و $R_2 = -1\Omega$ و $i_L(0) = 0$ و $v_C(0) = V_0$)

حل : با جایگذاری مقادیر داده شده در شکل مسئله آن را مجدداً رسم می کنیم.



$$v_{R_2} = v_r \rightarrow i_{R_2} = \frac{v_{R_2}}{-r} = -\frac{v_r}{r} ; i_L = -i_r - i_{R_2} = -\frac{dv_r}{dt} + \frac{v_r}{r}$$

$$\text{برای مشق ۱ KVL} \rightarrow -v_r + v_L + v_{R_2} = 0 \rightarrow -v_r + \frac{dv_L}{dt} + R i_L = 0$$

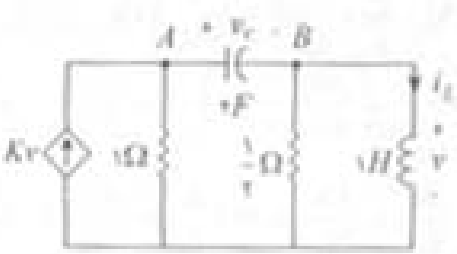
$$\rightarrow -v_r + \frac{d}{dt} \left(-\frac{dv_r}{dt} + \frac{v_r}{r} \right) - R \frac{dv_r}{dt} + R \frac{v_r}{r} = 0 \rightarrow \frac{d^2 v_r}{dt^2} + \left(R - \frac{1}{r} \right) \frac{dv_r}{dt} + \left(1 - \frac{R}{r} \right) v_r = 0$$

$$\omega = R - \frac{1}{r} \rightarrow \alpha = \frac{R}{r} - \frac{1}{r} ; \omega_0^2 = 1 - \frac{R}{r} \rightarrow \omega = \sqrt{1 - \frac{R}{r}}$$

می دانیم اگر $\alpha = \omega_0$ باشد پاسخ $v_r(t)$ نوسانی بر خلاف شده و مدار یک نوسان ساز خواهد شد.

$$\alpha = \omega_0 \rightarrow \frac{R}{r} - \frac{1}{r} = \sqrt{1 - \frac{R}{r}} \rightarrow R = -\frac{0}{r} \Omega ; \frac{r}{r} \Omega$$

مسئله ۳۲



معادله دیفرانسیلی بر حسب v بدست آورده و مکان ریشه های معادله مشخصه آن را با تغییر K تعیین کنید.
 $(i_L(-) = I_0 ; v_r(-) = V_r)$

شکل مسئله ۳۲

حل: با توجه به شکل مسئله و با استفاده از نمایش ابرتوری معادلات دیفرانسیل داریم.

$$\textcircled{B} \text{ برای KCL} \rightarrow -r \frac{dv_r}{dt} + \frac{v_r}{r} + \int v dt = 0 \rightarrow -r \frac{d^2 v_r}{dt^2} + r \frac{dv_r}{dt} + v_r = 0 \rightarrow v_r = \frac{rD+1}{rD^2} v$$

$$v_R = v_r + v ; \textcircled{A} \text{ برای KCL} \rightarrow -Kv + \frac{v_r + v}{r} + \frac{r dv_r}{dt} = 0$$

$$\rightarrow -Kv + v_r + v + rDv_r = 0 \rightarrow -Kv + \frac{rD+1}{rD^2} v + v + \frac{rD^2 + rD}{rD^2} v = 0$$

$$\rightarrow ((r-rK)D^2 + (rD+1))v = 0 \rightarrow (r-rK) \frac{d^2 v}{dt^2} + r \frac{dv}{dt} + v = 0$$

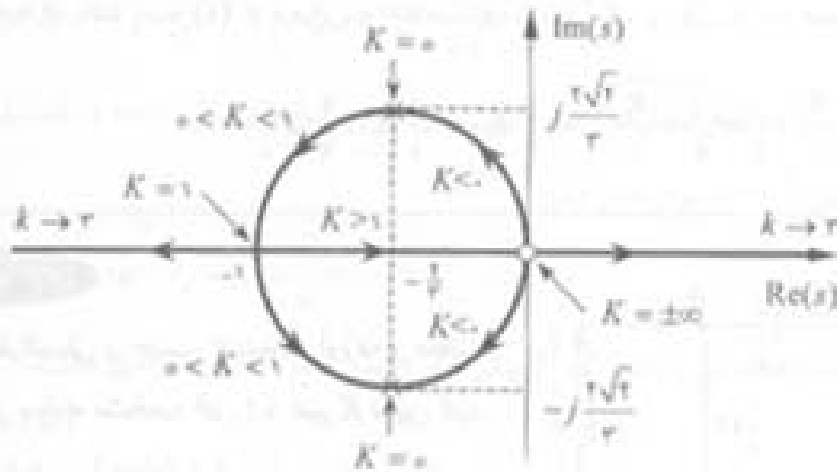
$$\text{معادله مشخصه: } (r-rK)s^2 + rs + 1 = 0 \rightarrow s = \frac{-r \pm \sqrt{r^2 - 4(r-rK)}}{2(r-rK)} = \frac{-r \pm \sqrt{4rK - r}}{r-rK}$$

به ازای $AK - A > 0$ و یا $K > 1$ ریشه ها حقیقی و به ازای $AK - A < 0$ و یا $K < 1$ ریشه ها مختلط می باشد همچنین داریم.

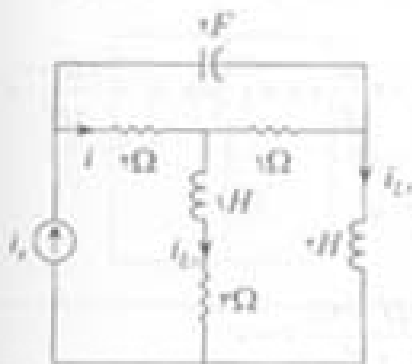
$$K = 0 \rightarrow s = -\frac{r}{T} \pm j\frac{r\sqrt{r}}{T}, \quad K = 1 \rightarrow s = -1$$

$$K \rightarrow \pm\infty \rightarrow s = 0, \quad K \rightarrow r \rightarrow s \rightarrow \pm\infty \text{ (حقیقی)}$$

بنابراین مکان هندسی ریشه ها را می توان بصورت زیر رسم کرد که در آن فلشها تغییر مکان هندسی ریشه ها را به ازای افزایش K از 0 تا $+\infty$ و از $+\infty$ تا $-\infty$ نشان می دهند.



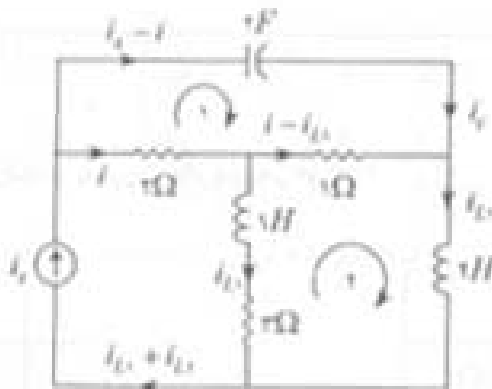
مسئله ۳۳



شکل مسئله ۳۳

- ۱) معادله دیفرانسیلی بر حسب t تشکیل دهید.
- ۲) شرایط اولیه لازم را بر حسب $V_o(s) = I_o(s)$ و $V_L(s) = I_L(s)$ تعیین کنید.
- ۳) مدار از مرتبه چند است و چرا؟ نتیجه را با مرتبه معادله دیفرانسیل بدست آمده مقایسه و توجیه کنید.

حل: شکل مسئله را مجدداً بصورت زیر رسم می کنیم.



$$i_{L1} + i_{L2} = i_s \rightarrow i_{L2} = i_s - i_{L1}$$

$$2 \text{ برای KVL} \rightarrow -2i_{L1} - \frac{di_{L1}}{dt} + i - i_{L1} + 2 \frac{d}{dt}(i_s - i_{L1}) = 0 \rightarrow 2 \frac{di_{L1}}{dt} + 3i_{L1} = i + 2 \frac{di_s}{dt}$$

$$\rightarrow (\tau D + 3)i_{L1} = i + 2Di_s + i_{L1} = \frac{i + 2Di_s}{\tau D + 2}$$

$$1 \text{ برای KVL} \rightarrow \int (i_s - i) dt - (i - i_{L1}) - 2i = 0$$

$$\rightarrow \frac{1}{sD}(i_s - i) - \left(i - \frac{i + 2Di_s}{\tau D + 2}\right) - 2i = 0 \rightarrow (18D' + 15D + 2)i = (2D' + \tau D + 2)i_s$$

$$\rightarrow 18 \frac{d^2 i}{dt^2} + 15 \frac{di}{dt} + 2i = 2 \frac{d^2 i_s}{dt^2} + \tau \frac{di_s}{dt} + 2i_s$$

شرایط اولیه لازم $i(0)$ و $\frac{di(0)}{dt}$ می باشد

$$i = 0 \text{ برای KVL} \rightarrow v_s(0) - (i(0) - i_{L1}(0)) - 2i(0) = 0 \rightarrow i(0) = \frac{V_s + I_{L1}}{\tau}$$

$$i = \frac{1}{\tau}(v_s + i_{L1}) \rightarrow \frac{di}{dt} = \frac{1}{\tau} \left(\frac{dv_s}{dt} + \frac{di_{L1}}{dt} \right)$$

با توجه به KVL نوشته شده برای مش 2 و اینکه $i_{L1} = \frac{1}{\tau} i$ خواهیم داشت

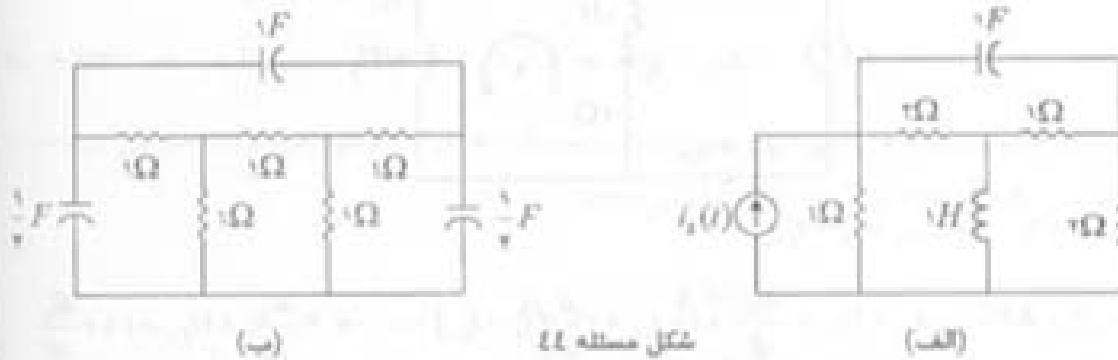
$$\frac{di}{dt} = \frac{1}{\tau} \left(\frac{1}{\tau}(i_{L1} - i + i_{L1}) + \frac{1}{\tau} \left(i + \tau \frac{di_{L1}}{dt} - 2i_{L1} \right) \right) = -\frac{2i}{\tau} - \frac{15}{\tau} i_{L1} + \frac{i_{L1}}{\tau} + \frac{2}{\tau} \frac{di_{L1}}{dt}$$

$$\rightarrow \frac{di(0)}{dt} = -\frac{V_s + I_{L1}}{\tau} - \frac{15}{\tau} I_{L1} + \frac{I_{L1}}{\tau} + \frac{2}{\tau} \frac{di_{L1}(0)}{dt} = -\frac{V_s}{\tau} - 14 \frac{I_{L1}}{\tau} + \frac{I_{L1}}{\tau} + \frac{2}{\tau} \frac{di_{L1}(0)}{dt}$$

در نگاه اول با دیدن دو سلف و یک خازن تصور می شود که مدار مرتبه سه باشد ولی با کمی دقت ملاحظه میشود که $i_{L1} + i_{L2} = i_s$ بوده و این یعنی اینکه جریانهای سلفها به هم وابسته اند بنابراین تنها یکی از سلفها و خازن مرتبه مدار را تعیین می کنند و لذا مدار مرتبه دوم خواهد بود.

مسئله ۳۳

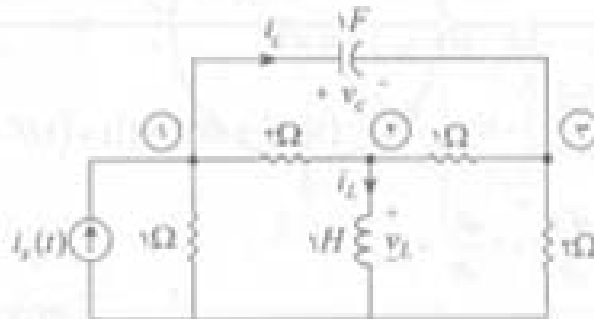
معادلات حالت را نوشته و بصورت ماتریس در آورید.



شکل مسئله ۳۳

حل : الف - از آنجا که مدار مرتبه دو است لذا دو متغیر حالت ولتاژ خازن و جریان سلف را انتخاب

خواهیم کرد.



$$v_C = v_L = \frac{di_L}{dt}$$

$$v_1 - v_2 = v_C$$

$$\text{KCL برای گره ۱} \rightarrow \frac{di_L}{dt} - v_1 + \frac{d}{dt} - v_2 + i_L = 0 \rightarrow v_1 + 2v_C = 3 \frac{di_L}{dt} + 2i_L$$

$$\rightarrow v_1 = \frac{di_L}{dt} + \frac{2}{3}i_L + \frac{2}{3}v_C, \quad v_2 = \frac{di_L}{dt} + \frac{1}{3}i_L - \frac{1}{3}v_C$$

$$\text{KCL برای گره ۲} \rightarrow -i_L + \frac{\frac{di_L}{dt} + \frac{2}{3}i_L + \frac{2}{3}v_C}{1} + \frac{\frac{di_L}{dt} + \frac{1}{3}i_L - \frac{1}{3}v_C}{1} - \frac{di_L}{dt} + \frac{dv_C}{dt} = 0$$

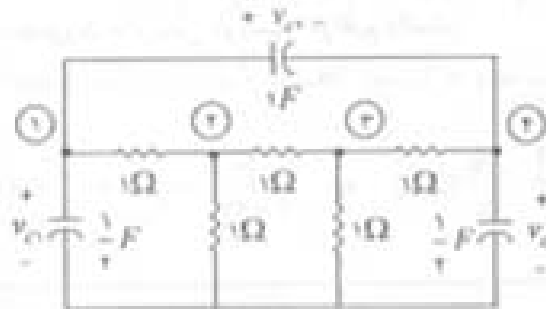
$$\text{KCL برای گره ۳} \rightarrow -\frac{dv_C}{dt} + \frac{\frac{di_L}{dt} + \frac{2}{3}i_L - \frac{1}{3}v_C}{1} - \frac{di_L}{dt} + \frac{\frac{di_L}{dt} + \frac{1}{3}i_L - \frac{1}{3}v_C}{1} = 0$$

$$\begin{cases} \frac{dv_c}{dt} + \frac{di_L}{dt} = -v_c - i_L + i_s \\ \frac{dv_c}{dt} - \frac{di_L}{dt} = -v_c + v_L \end{cases} \rightarrow \begin{cases} \frac{dv_c}{dt} = -\frac{1}{2}v_c + \frac{1}{2}i_L + \frac{1}{2}i_s \\ \frac{di_L}{dt} = -\frac{1}{2}v_c - \frac{1}{2}i_L + \frac{1}{2}i_s \end{cases}$$

معادلات حالات بدست آمده فوق را می توان بصورت ماتریس نیز نوشت.

$$\begin{bmatrix} \frac{dv_c}{dt} \\ \frac{di_L}{dt} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -\frac{1}{2} & \frac{1}{2} \\ -\frac{1}{2} & -\frac{1}{2} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} v_c \\ i_L \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} \frac{1}{2} \\ \frac{1}{2} \end{bmatrix} i_s$$

پس به شکل (ب) را مجدداً رسم می کنیم.



با نوشتن *KVL* برای حلقه بیرونی $-v_c + v_{R1} + v_{R2} = 0$ شده بنابراین ولتاژ خازنها به هم وابسته است پس در تعیین مرتبه مدار یکی از خازنها را منظور نخواهیم کرد. ولتاژ مدار مرتبه ۲ بوده و v_{R1} و v_{R2} را به عنوان متغیرهای حالت برمی گیریم.

$$v_1 = v_{R1} \quad v_2 = v_{R2} \quad v_c = v_{R1} - v_{R2}$$

$$\begin{cases} \text{گره ۱ برای KCL} \rightarrow \frac{v_1 - v_{R1}}{1} + \frac{v_1 - v_2}{1} + \frac{v_1}{1} = 0 \rightarrow 3v_1 - v_2 = v_{R1} \\ \text{گره ۲ برای KCL} \rightarrow \frac{v_2 - v_1}{1} + \frac{v_2}{1} + \frac{v_2 - v_{R2}}{1} = 0 \rightarrow -v_1 + 3v_2 = v_{R2} \end{cases}$$

$$\rightarrow \begin{cases} v_1 = \frac{3v_{R1} + v_{R2}}{4} \\ v_2 = \frac{v_{R1} + 3v_{R2}}{4} \end{cases}$$

$$\textcircled{1} \text{ KCL برای گره } \rightarrow \frac{1}{r} \frac{dv_{C1}}{dt} + \frac{d(v_{C1} - v_{C2})}{dt} + \frac{v_{C1} - \left(\frac{rv_{C1}}{A} + \frac{v_{C2}}{A}\right)}{1} = 0$$

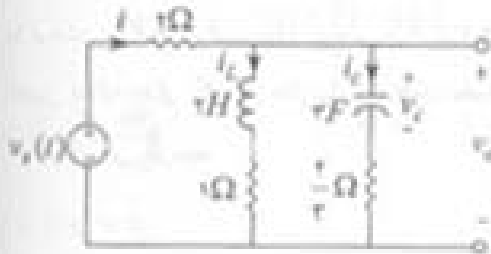
$$\textcircled{2} \text{ KCL برای گره } \rightarrow \frac{1}{r} \frac{dv_{C2}}{dt} + \frac{d(v_{C2} - v_{C1})}{dt} + \frac{v_{C2} - \left(\frac{v_{C1}}{A} + \frac{rv_{C2}}{A}\right)}{1} = 0$$

$$\rightarrow \begin{cases} r \frac{dv_{C1}}{dt} - r \frac{dv_{C2}}{dt} = -\frac{v_{C1}}{r} + \frac{1}{r} v_{C2} \\ -r \frac{dv_{C1}}{dt} + r \frac{dv_{C2}}{dt} = \frac{1}{r} v_{C1} - \frac{v_{C2}}{r} \end{cases} \rightarrow \begin{cases} \frac{dv_{C1}}{dt} = -v_{C1} - v_{C2} \\ \frac{dv_{C2}}{dt} = -\frac{v_{C1}}{A} - \frac{1-r}{A} v_{C2} \end{cases}$$

و اگر معادلات حالت فوق را بصورت ماتریسی بنویسیم خواهیم داشت

$$\begin{bmatrix} \frac{dv_{C1}}{dt} \\ \frac{dv_{C2}}{dt} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -1 & -1 \\ -\frac{1}{A} & -\frac{1-r}{A} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} v_{C1} \\ v_{C2} \end{bmatrix}$$

مسئله ۲۵



شکل مسئله ۲۵

- الف - معادلات حالت را بنویسید.
- ب - v_o را بر حسب متغیرهای حالت بیان کنید.
- پ - معادله دیفرانسیلی بر حسب v_o تشکیل داده و شرایط اولیه را بر حسب $v_o(0)$ و $i_L(0)$ تعیین کنید.
- ت - پاسخ ظریفه v_o را تعیین کنید.

حل: الف- با توجه به شکل مسئله داریم

$$i = i_1 + i_2 = \frac{dv_C}{dt} + i_2$$

$$v_o = v_C + \frac{1}{r} i_2 = v_C + \frac{1}{r} \frac{dv_C}{dt} \rightarrow \frac{dv_C}{dt} + i_2 = \frac{v_o - \left(v_C + \frac{1}{r} \frac{dv_C}{dt}\right)}{1} \rightarrow \frac{dv_C}{dt} = -\frac{v_C}{A} - \frac{i_2}{r} + \frac{v_o}{A} \quad (1)$$

$$v_o = v_C + i_2 = r \frac{di_2}{dt} + i_2 \quad , \quad i = \frac{v_s - v_o}{r} \rightarrow \frac{dv_C}{dt} + i_2 = \frac{v_s - v_o}{r}$$

$$\rightarrow -\frac{v_c}{A} - \frac{i_L}{\tau} + \frac{v_c}{A} + i_L = \frac{v_c - \left(\tau \frac{dv_c}{dt} + i_L \right)}{\tau} \rightarrow \frac{di_L}{dt} = \frac{\tau v_c}{A} - \frac{\tau i_L}{\tau} + \frac{v_c}{A} \quad (7)$$

$$(7) \text{ و } (6) \rightarrow \begin{bmatrix} \frac{dv_c}{dt} \\ \frac{di_L}{dt} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -\frac{1}{A} & -\frac{1}{\tau} \\ \frac{\tau}{A} & -\frac{\tau}{\tau} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} v_c \\ i_L \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} \frac{1}{A} \\ \frac{1}{A} \end{bmatrix} v_s$$

پ = با توجه به معادلات بدست آمده در قسمت (الف) داریم.

$$v_c = v_c + \frac{1}{\tau} i_L = v_c + \frac{1}{\tau} (\tau - i_L) = v_c + \frac{1}{\tau} \left(\frac{v_c - v_c}{\tau} - i_L \right) \rightarrow v_c = \frac{\tau}{\tau} v_c - \frac{1}{\tau} i_L + \frac{1}{\tau} v_c$$

پ = با توجه به معادلات بدست آمده در قسمت (الف) و با نمایش اپراتوری معادلات دیفرانسیل داریم.

$$v_c = v_c + \tau \frac{di_L}{dt} = (1 + \tau D) v_c \rightarrow v_c = \frac{v_c}{\tau D + 1} \rightarrow i_L = \tau \frac{dv_c}{dt} = \tau D v_c = \frac{\tau D}{\tau D + 1} v_c$$

$$v_c = \frac{\tau di_L}{dt} + i_L = (\tau D + 1) i_L \rightarrow i_L = \frac{1}{\tau D + 1} v_c$$

$$i = i_c + i_L \rightarrow \frac{v_c - v_c}{\tau} = \frac{\tau D}{\tau D + 1} v_c + \frac{1}{\tau D + 1} v_c \rightarrow (\tau D + \tau) v_c = (\tau D + 1) v_c$$

$$\rightarrow A \frac{dv_c}{dt} + \tau v_c = \tau \frac{dv_c}{dt} + v_c$$

برای محاسبه شرایط اولیه می توان نوشت.

$$v_c = \frac{\tau}{\tau} v_c - \frac{1}{\tau} i_L + \frac{1}{\tau} v_c \rightarrow v_c(-) = \frac{\tau}{\tau} v_c(-) - \frac{1}{\tau} i_L(-) + \frac{1}{\tau} v_c(-)$$

ت = با جایگذاری $v_c(t) = \delta(t)$ پاسخ ضربه را بدست خواهیم آورد.

$$A \frac{dv_c}{dt} + \tau v_c = \tau \delta'(t) + \delta(t) \rightarrow v_c(t) = K_1 u(t) e^{-\frac{t}{\tau}} + K_2 \delta(t)$$

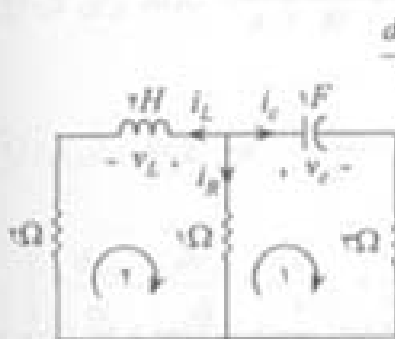
با جایگذاری $v_c(t)$ در معادله دیفرانسیل داریم.

$$AK_2 \delta(t) e^{-\frac{t}{\tau}} - \tau K_1 u(t) e^{-\frac{t}{\tau}} + AK_1 \delta'(t) + \tau K_1 u(t) e^{-\frac{t}{\tau}} + \tau K_2 \delta(t)$$

$$= (AK_1 + \tau K_2) \delta(t) + AK_2 \delta'(t) = \tau \delta'(t) + \delta(t)$$

$$\rightarrow \begin{cases} AK_1 + \tau K_2 = 1 \\ AK_2 = \tau \end{cases} \rightarrow K_1 = \frac{1}{\tau^2}, K_2 = \frac{1}{\tau} \rightarrow v_c(t) = \frac{1}{\tau^2} u(t) e^{-\frac{t}{\tau}} + \frac{1}{\tau} \delta(t)$$

مسئله ۴۶



معادلات حالت را بنویسید و از روی آنها ثابت کنید $\frac{dE(t)}{dt} \leq 0$

($E(t)$ انرژی ذخیره شده در مدار است.)

شکل مسئله ۴۶

حل: ولتاژ خازن و جریان سلف را به عنوان متغیرهای حالت انتخاب می‌کنیم.

$$\text{KVL برای مش ۱} \rightarrow -i_R + v_C + \tau i_C \rightarrow -i_R + v_C + \tau \frac{dv_C}{dt} = 0 \rightarrow i_R = \tau \frac{dv_C}{dt} + v_C$$

$$i_C + i_L + i_R = 0 \rightarrow \frac{dv_C}{dt} + i_L + \tau \frac{dv_C}{dt} + v_C = 0 \rightarrow \frac{dv_C}{dt} = -\frac{v_C}{\tau} - \frac{i_L}{\tau} \quad (1)$$

$$\text{KVL برای مش ۲} \rightarrow -\tau i_L - v_L + i_R = 0 \rightarrow -\tau i_L - v_L - \tau \frac{di_L}{dt} + v_C = 0$$

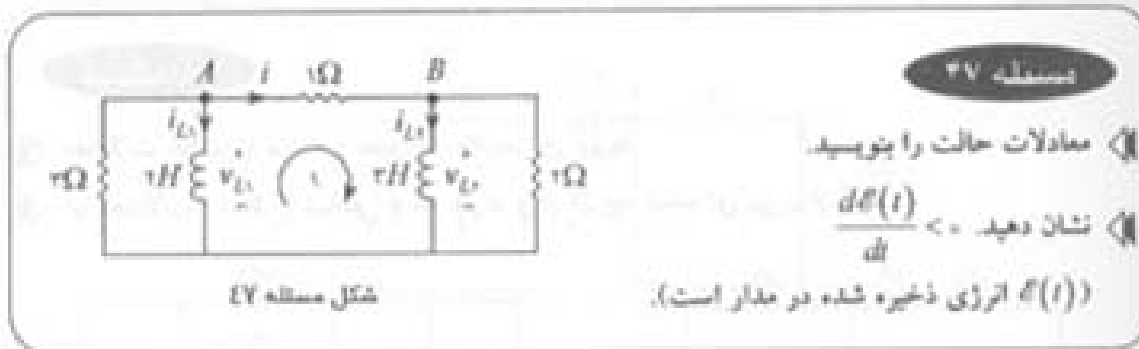
$$\rightarrow -\tau i_L - \tau \frac{di_L}{dt} - \tau \left(-\frac{v_C}{\tau} - \frac{i_L}{\tau} \right) = 0 \rightarrow \frac{di_L}{dt} = \frac{v_C}{\tau} - \frac{1}{\tau} i_L \quad (2)$$

$$(1) \text{ و } (2) \rightarrow \begin{bmatrix} \frac{dv_C}{dt} \\ \frac{di_L}{dt} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -\frac{1}{\tau} & -\frac{1}{\tau} \\ \frac{1}{\tau} & -\frac{1}{\tau} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} v_C \\ i_L \end{bmatrix}$$

$$\frac{dE}{dt} = P_C(t) = v_C i_C = v_C \frac{dv_C}{dt} = v_C \left(-\frac{v_C}{\tau} - \frac{i_L}{\tau} \right) = -\frac{v_C^2}{\tau} - \frac{v_C i_L}{\tau}$$

$$\frac{dE}{dt} = P_L(t) = v_L i_L = \tau \frac{di_L}{dt} \cdot i_L = \tau \left(\frac{v_C}{\tau} - \frac{1}{\tau} i_L \right) i_L = \frac{v_C i_L}{\tau} - \frac{1}{\tau} i_L^2$$

$$\rightarrow \frac{dE(t)}{dt} = \frac{dE_C(t)}{dt} + \frac{dE_L(t)}{dt} = -\frac{1}{\tau} (v_C^2 + i_L^2) \leq 0$$



معادلات حالت را بنویسید.

نشان دهید $\frac{d\mathcal{E}(t)}{dt} < 0$

$\mathcal{E}(t)$ انرژی ذخیره شده در مدار است.

حل: با انتخاب جریان سلفها به عنوان متغیرهای حالت و با توجه به شکل مدار داریم:

KVL برای مش ۱ $\rightarrow -v_{L1} + i + v_{L2} = 0 \rightarrow i = v_{L1} - v_{L2} = \tau \frac{di_{L1}}{dt} - \tau \frac{di_{L2}}{dt}$

KCL برای گره A $\rightarrow \frac{v_{L1}}{\tau} + i_{L1} + \tau \frac{di_{L1}}{dt} - \tau \frac{di_{L2}}{dt} = 0 \rightarrow \frac{\tau}{\tau} \frac{di_{L1}}{dt} + i_{L1} + \tau \frac{di_{L1}}{dt} - \tau \frac{di_{L2}}{dt} = 0$

KCL برای گره B $\rightarrow \frac{v_{L2}}{\tau} + i_{L2} - \tau \frac{di_{L1}}{dt} + \tau \frac{di_{L2}}{dt} = 0 \rightarrow \frac{\tau}{\tau} \frac{di_{L2}}{dt} + i_{L2} - \tau \frac{di_{L1}}{dt} + \tau \frac{di_{L2}}{dt} = 0$

$$\rightarrow \begin{cases} \tau \frac{di_{L1}}{dt} - \tau \frac{di_{L2}}{dt} = -\tau i_{L1} \\ -\tau \frac{di_{L1}}{dt} + \tau \frac{di_{L2}}{dt} = -\tau i_{L2} \end{cases} \rightarrow \begin{cases} \frac{di_{L1}}{dt} = -\frac{\tau}{\tau} i_{L1} - \frac{1}{\tau} i_{L2} \\ \frac{di_{L2}}{dt} = -\frac{1}{\tau} i_{L1} - \frac{\tau}{\tau} i_{L2} \end{cases}$$

$$\frac{d\mathcal{E}_{L1}(t)}{dt} = P_{L1}(t) = v_{L1} i_{L1} = \tau \frac{di_{L1}}{dt} i_{L1} = -\frac{\tau}{\tau} i_{L1}^2 - i_{L1} i_{L2}$$

$$\frac{d\mathcal{E}_{L2}(t)}{dt} = P_{L2}(t) = v_{L2} i_{L2} = \tau \frac{di_{L2}}{dt} i_{L2} = -i_{L1} i_{L2} - \frac{\tau}{\tau} i_{L2}^2$$

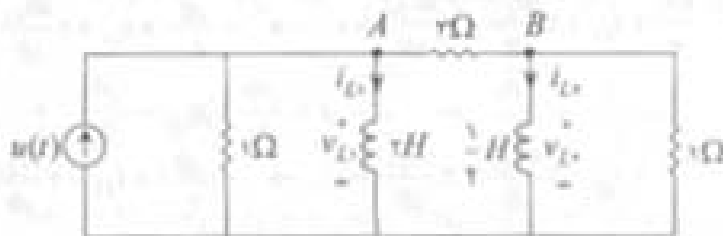
$$\frac{d\mathcal{E}(t)}{dt} = -\frac{\tau}{\tau} i_{L1}^2 - \tau i_{L1} i_{L2} - \frac{\tau}{\tau} i_{L2}^2 = -\frac{1}{\tau} \left((\tau i_{L1} + \tau i_{L2})^2 + \tau i_{L2}^2 \right) < 0$$

مسئله ۲۸

- معادلات حالت را نوشته و بصورت ماتریس درآورید.
- آیا معادلات ارتباط یا شباهتی با هم دارند و از آن چه نتیجه ای می توان گرفت.



حل : الف - مدار شکل (الف) را مجدداً بصورت زیر رسم می کنیم



$$v_A = v_{L_1} = 2 \frac{di_{L_1}}{dt} \quad , \quad v_B = v_{L_2} = \frac{1}{2} \frac{di_{L_2}}{dt}$$

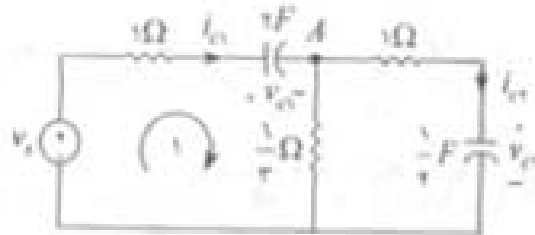
$$\textcircled{A} \text{ KCL برای گره } \rightarrow -u(t) + \frac{2 di_{L_1}}{dt} + i_{L_1} + \frac{2 di_{L_2}}{dt} - \frac{1}{2} \frac{di_{L_2}}{dt} = 0$$

$$\textcircled{B} \text{ KCL برای گره } \rightarrow \frac{1}{2} \frac{di_{L_2}}{dt} + i_{L_2} + \frac{2 di_{L_1}}{dt} - \frac{1}{2} \frac{di_{L_2}}{dt} = 0$$

$$\rightarrow \begin{cases} 2 \frac{di_{L_1}}{dt} - \frac{di_{L_2}}{dt} = -i_{L_1} + u \\ \frac{di_{L_2}}{dt} - \frac{di_{L_1}}{dt} = 2i_{L_2} \end{cases} \rightarrow \begin{cases} \frac{di_{L_1}}{dt} = -\frac{1}{2} i_{L_1} - \frac{1}{2} i_{L_2} + \frac{1}{2} u \\ \frac{di_{L_2}}{dt} = -\frac{1}{2} i_{L_1} - \frac{3}{2} i_{L_2} + \frac{1}{2} u \end{cases}$$

$$\rightarrow \begin{bmatrix} \frac{di_{L_1}}{dt} \\ \frac{di_{L_2}}{dt} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -\frac{1}{2} & -\frac{1}{2} \\ -\frac{1}{2} & -\frac{3}{2} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} i_{L_1} \\ i_{L_2} \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} \frac{1}{2} \\ \frac{1}{2} \end{bmatrix} u$$

ب- شکل (ب) را مجدداً بصورت زیر رسم می‌کنیم و ولتاژ خازنها را به عنوان متغیرهای حالت بر می‌گیریم.



$$v_s = i_1 + v_C = \frac{1}{2} \frac{dv_C}{dt} + v_C$$

$$\text{KCL برای گره A} \rightarrow -\frac{dv_C}{dt} + \frac{\frac{1}{2} \frac{dv_C}{dt} + v_C}{\frac{1}{2}} + \frac{1}{2} \frac{dv_C}{dt}$$

$$\text{KVL برای مش 1} \rightarrow -\frac{dv_C}{dt} + \frac{\frac{1}{2} \frac{dv_C}{dt} + v_C}{\frac{1}{2}} + \frac{1}{2} \frac{dv_C}{dt}$$

$$\rightarrow \begin{cases} \frac{dv_C}{dt} - 2 \frac{dv_C}{dt} = 2v_C \\ \frac{dv_C}{dt} + \frac{dv_C}{dt} = -2v_C - 2v_C + 2v \end{cases} \rightarrow \begin{cases} \frac{dv_C}{dt} = -\frac{2}{5} v_C - \frac{1}{5} v_C + \frac{2}{5} v \\ \frac{dv_C}{dt} = -\frac{2}{5} v_C - \frac{4}{5} v_C + \frac{2}{5} v \end{cases}$$

$$\rightarrow \begin{bmatrix} \frac{dv_C}{dt} \\ \frac{dv_C}{dt} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -\frac{2}{5} & -\frac{1}{5} \\ -\frac{2}{5} & -\frac{4}{5} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} v_C \\ v_C \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} \frac{2}{5} \\ \frac{2}{5} \end{bmatrix} v$$

ملاحظه می‌شود که ماتریسهای بدست آمده در قسمت‌های (الف) و (ب) یکسان می‌باشند و تنها تفاوت معادلات این است که بجای جریان سلف، ولتاژ خازن و به جای منبع جریان، منبع ولتاژ جایگزین شده‌اند. نتیجه اینکه دو مدار فوق دوگان یکدیگرند.

مسئله ۲۹

۱) معادلات حالت را بنویسید.

۲) ولتاژ v_C را بر حسب متغیرهای حالت بیان کنید.

۳) پاسخ ضربه i_4 را حساب کنید.

شکل مسئله ۲۹

حل: با انتخاب ولتاژ مخازن و جریان سلف به عنوان متغیرهای حالت و با توجه به شکل زیر داریم

$$\textcircled{B} \text{ برای KCL} \rightarrow -i_1 + \frac{v_B}{\tau} + i_2 = 0 \rightarrow v_B = \tau i_2 - \tau i_1 = \tau i_2 - \nu / \tau \frac{dv_C}{dt}$$

$$v_B - v_C = v_C \rightarrow v_C = v_B - v_C = \tau i_2 - \nu / \tau \frac{dv_C}{dt} - v_C$$

$$v_A - v_B = v_L \rightarrow v_A = v_B + v_L = \tau i_2 - \nu / \tau \frac{dv_C}{dt} + \tau \frac{di_L}{dt}$$

$$\textcircled{A} \text{ برای KCL} \rightarrow -i_1 + i_2 + \frac{\left(\tau i_2 - \nu / \tau \frac{dv_C}{dt} + \tau \frac{di_L}{dt} \right) - \left(\tau i_2 - \nu / \tau \frac{dv_C}{dt} - v_C \right)}{\tau} = 0$$

$$\rightarrow \frac{di_L}{dt} = -\frac{v_C}{\tau} - \tau \frac{i_1}{\tau} + \frac{\tau i_2}{\tau}$$

$$\textcircled{C} \text{ برای KCL} \rightarrow -\tau / \tau \frac{dv_C}{dt} + \frac{\tau i_2 - \nu / \tau \frac{dv_C}{dt} - v_C}{\tau}$$

$$+ \frac{\left(\tau i_2 - \nu / \tau \frac{dv_C}{dt} - v_C \right) - \left(\tau i_2 - \nu / \tau \frac{dv_C}{dt} + \tau \frac{di_L}{dt} \right)}{\tau} = 0 \rightarrow \frac{dv_C}{dt} = -\frac{v_C}{\nu \tau} + \frac{\nu di_L}{\tau} - \frac{i_2}{\tau}$$

$$\text{برای KVL} \rightarrow v_s = \tau \frac{di_L}{dt} + \tau i_2 - \nu / \tau \frac{dv_C}{dt} = -\frac{\nu v_C}{\tau} - \tau i_2 + \frac{\nu v_s}{\tau}$$

در ادامه به محاسبه پاسخ ضربه i_2 می پردازیم. $(i_2(t) = \delta(t))$

$$Dv_C = \frac{dv_C}{dt} = -\frac{v_C}{\nu \tau} + \frac{\nu di_L}{\tau} - \frac{i_2}{\tau} \rightarrow v_C = \frac{\nu di_L - i_2}{\nu D + 1}$$

$$Di_L = \frac{di_L}{dt} = -\frac{v_C}{\tau} - \tau i_2 + \tau i_2 = -\frac{1}{\tau} \left(\frac{\nu di_L - i_2}{\nu D + 1} \right) - \tau i_2 + \tau i_2$$

$$\left(\tau \nu D' + \tau D + \nu \tau \right) i_L = \left(\tau \nu D + \nu \right) i_2 \rightarrow \tau \nu \frac{d^2 i_L}{dt^2} + \tau \frac{di_L}{dt} + \nu \tau i_L = \tau \nu \delta'(t) + \nu \delta(t)$$

در $t = 0^+$ سلف مدار باز بوده و لذا $i_L(0^+) = 0$ می باشد و با انتگرال گیری در فاصله 0^- تا 0^+ از معادله فوق

داریم

$$\tau \nu \frac{di_L(0^+)}{dt} = \nu \rightarrow \frac{di_L(0^+)}{dt} = \frac{\nu}{\tau \nu}$$

ممکن است می‌توانیم که به ازای $t > 0$ ، $\delta'(t) = \delta(t) = 0$ می‌باشد پس معادله فوق را می‌توان بصورت زیر نوشت:

$$2A \frac{d^2 i_L}{dt^2} + 2 \frac{di_L}{dt} + 12i_L = 0 \quad i_L(t=0^+) = 0 \quad \frac{di_L(t=0^+)}{dt} = \frac{0}{2A}$$

معادله مشخصه: $2As^2 + 2s + 12 = 0 \rightarrow s = -\frac{1}{2}, -\frac{1}{2} \rightarrow i_L(t) = K_1 e^{-\frac{t}{2}} + K_2 e^{-\frac{t}{2}} \quad t > 0$

$$\begin{cases} i_L(t=0^+) = 0 \rightarrow K_1 + K_2 = 0 \\ \frac{di_L(t=0^+)}{dt} = \frac{0}{2A} \rightarrow -\frac{1}{2}K_1 - \frac{1}{2}K_2 = \frac{0}{2A} \end{cases} \rightarrow K_1 = -\frac{0}{A} \quad K_2 = \frac{0}{A}$$

$$\rightarrow i_L(t) = \frac{0}{A} \left(e^{-\frac{t}{2}} - e^{-\frac{t}{2}} \right) \quad t > 0$$

مسئله ۵۰

معادلات حالت را بنویسید.

شکل مسئله ۵۰

حل: الف - مدار (الف) را مجدداً رسم کرده جریان سلف و ولتاژ خازن را به عنوان متغیرهای حالت بر می‌گیریم.

$$v_B = 2(i_L - i_{v_C}) = 2i_L - 1 \cdot \frac{dv_C}{dt}$$

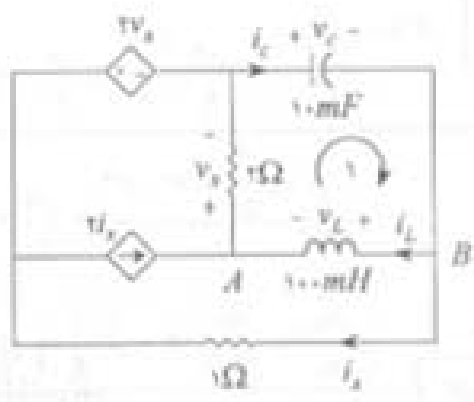
$$v_A = v_C + v_B = 1 \cdot \frac{dv_C}{dt} + 2i_L - 1 \cdot \frac{dv_C}{dt}$$

④ برای KCL $\rightarrow -1.0 \frac{dv_c}{dt} + \frac{.1 \frac{di_L}{dt} + 2i_L - .1 \cdot 6 \frac{dv_c}{dt}}{2} + i_L = 0$

برای KVL $\rightarrow .1 \cdot 6 \frac{dv_c}{dt} + v_c + .1 \frac{di_L}{dt} + 2i_L - .1 \cdot 6 \frac{dv_c}{dt} = 0$

$$\rightarrow \begin{cases} 8 \frac{dv_c}{dt} + 1 \cdot \frac{di_L}{dt} = 50 \cdot i_L \\ 5 \frac{dv_c}{dt} + 1 \cdot \frac{di_L}{dt} = 20 \cdot i_L + 10 \cdot v_c \end{cases} \rightarrow \begin{cases} \frac{dv_c}{dt} = \frac{50}{8} i_L - \frac{10}{8} v_c \\ \frac{di_L}{dt} = \frac{10}{3} i_L - \frac{80}{3} v_c \end{cases}$$

ب - با انتخاب ولتاژ مدار و جریان سلف به عنوان متغیر های حالت ، شکل (ب) را مجدداً بصورت زیر رسم می کنیم.



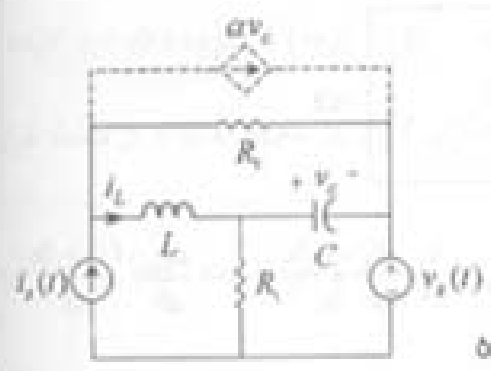
④ برای KCL $\rightarrow -i_1 + \frac{v_1}{2} - i_2 = 0$

$$\rightarrow v_1 = \frac{2}{1} i_2 - \frac{2}{1} v_1 - i_1 = -\frac{2}{1} i_2 - \frac{1}{1} v_1$$

برای حلقه بیرونی KVL $\rightarrow 2v_1 + v_1 + i_1 = 0$

⑤ برای KCL $\rightarrow -1.0 \times 10^{-6} \frac{dv_c}{dt} + i_L - \frac{2}{9} i_L - \frac{1}{9} v_c = 0 \rightarrow \frac{dv_c}{dt} = \frac{500}{9} i_L - \frac{100}{9} v_c$

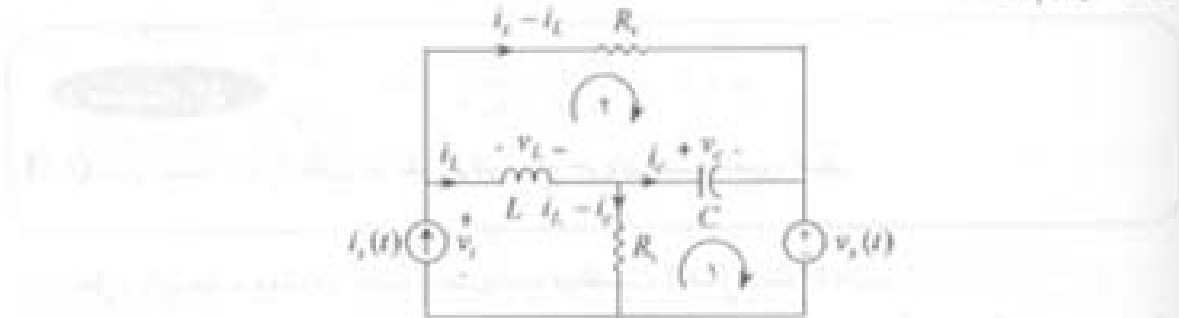
برای KVL $\rightarrow -\frac{2}{9} i_L - \frac{2}{9} v_c + v_c + 1.0 \times 10^{-6} \frac{di_L}{dt} = 0 \rightarrow \frac{di_L}{dt} = -\frac{50}{9} v_c - \frac{20}{9} i_L$



مسئله ۵۱

- الف - معادلات حالت را بنویسید و ولتاژ دو سر منبع جریان i_1 را بر حسب متغیر های حالت بیان کنید.
- ب - اگر منبع جریان وابسته اضافه شود، معادلات حالت را بار دیگر بنویسید.

حل: الف - در این حالت مدار بصورت زیر است که با انتخاب ولتاژها و جریان‌ها و جریانات سلف به عنوان متغیرهای حالت خواهیم داشت.



$$1 \text{ برای KVL} \rightarrow -R(i_s - i_L) + v_C + v_s = 0 \rightarrow \frac{dv_C}{dt} = \frac{i_C}{C} = -\frac{v_C}{RC} + \frac{i_L}{C} + \frac{v_s}{RC}$$

$$2 \text{ برای KVL} \rightarrow R_s(i_s - i_L) - v_C - L \frac{di_L}{dt} = 0 \rightarrow \frac{di_L}{dt} = -\frac{v_C}{L} - \frac{R_s}{L} i_L + \frac{R_s}{L} i_s$$

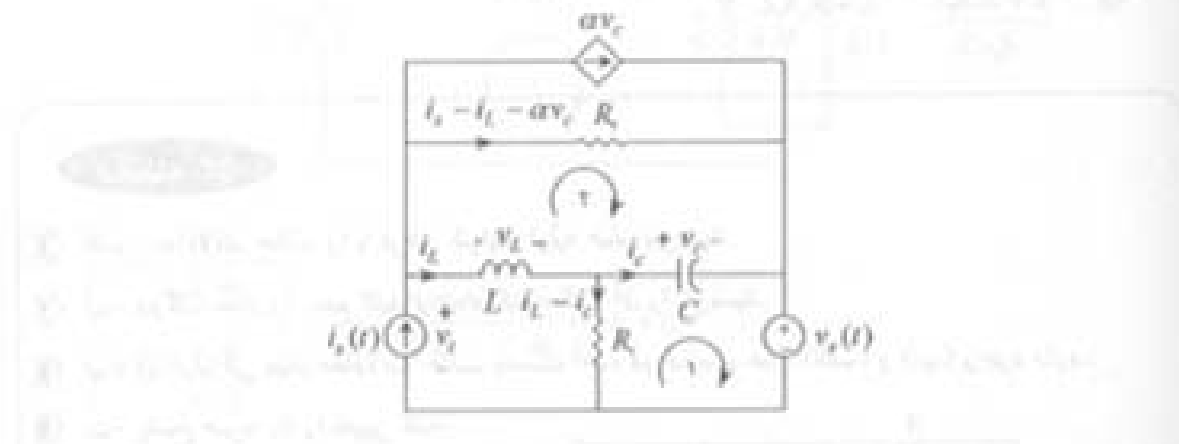
و برای محاسبه ولتاژ دو سر i_s داریم.

$$\text{KVL برای مش بیرونی} \rightarrow -v_s + R_s(i_s - i_L) + v_C = 0 \rightarrow v_s = -R_s i_L + R_s i_s + v_C$$

$$\rightarrow v_s = -R_s i_L + \left(L \frac{di_L}{dt} + v_C - R_s i_L \right) + \left(RC \frac{dv_C}{dt} + v_C - R_s i_L \right)$$

$$\rightarrow v_s = L \frac{di_L}{dt} + RC \frac{dv_C}{dt} + 2v_C - (R_s + 2R) i_L \rightarrow v_s = -R_s i_L + R_s i_s + v_C$$

ب - در این حالت مدار بصورت زیر می باشد.



با انتخاب ولتاژها و جریانات و جریانات سلف به عنوان متغیرهای حالت خواهیم داشت.

$$1 \text{ برای KVL} \rightarrow -R \left(i_L - C \frac{dv_C}{dt} \right) + v_C + v_s = 0 \rightarrow \frac{dv_C}{dt} = -\frac{v_C}{RC} + \frac{i_L}{C} - \frac{v_s}{RC}$$

$$KVL \rightarrow R_1(i_1 - i_2 - \alpha v_1) - v_1 - L \frac{di_1}{dt} = 0 \rightarrow \frac{di_1}{dt} = -\frac{(1 + \alpha R_1)}{L} v_1 - \frac{R_1}{L} i_2 + \frac{R_1}{L} i_1$$

مسئله ۵۲

الف) مدار مسئله ۵۱ را بدون در نظر گرفتن منبع جریان وابسته تعیین کنید.

حل: با توجه به معادلات حالت بدست آمده در قسمت الف) مسئله ۵۱ داریم:

$$\frac{di_1}{dt} = -\frac{v_1}{L} - \frac{R_1}{L} i_2 + \frac{R_1}{L} i_1 \rightarrow v_1 = -L \frac{di_1}{dt} - R_1 i_2 + R_1 i_1$$

$$\frac{dv_1}{dt} = -\frac{v_1}{RC} + \frac{i_1}{C} + \frac{v_1}{RC} \rightarrow -L \frac{d^2 i_1}{dt^2} - R_1 \frac{di_1}{dt} + R_1 \frac{di_1}{dt}$$

$$= -\frac{L}{RC} \frac{di_1}{dt} + \frac{R_1}{RC} i_1 + \frac{R_1}{RC} i_2 + \frac{i_1}{C} + \frac{v_1}{RC}$$

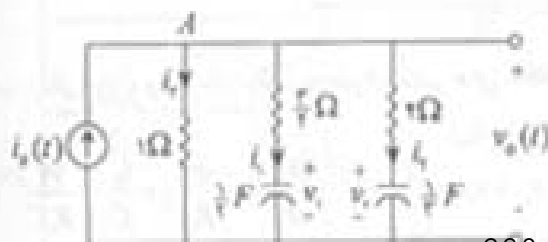
$$\rightarrow \frac{d^2 i_1}{dt^2} + \left(\frac{1}{RC} + \frac{R_1}{L} \right) \frac{di_1}{dt} + \frac{1}{LC} \left(\frac{R_1}{R} + 1 \right) i_1 = \frac{R_1}{L} \frac{di_1}{dt} - \frac{R_1}{R_1 LC} i_2 - \frac{1}{R_1 LC} v_1$$

$$\omega = \frac{1}{RC} + \frac{R_1}{L} \rightarrow \alpha = \frac{L + R_1 RC}{R_1 R_1 CL}, \omega_0 = \frac{1}{LC} \left(\frac{R_1}{R} + 1 \right) \rightarrow \omega_0 = \sqrt{\frac{R_1 + R}{R_1 LC}}$$

$$Q = \frac{\omega_0}{\omega} = \frac{\sqrt{\frac{R_1 + R}{R_1 LC}}}{\frac{L + R_1 RC}{R_1 R_1 CL}} = \frac{1}{L + R_1 RC} \sqrt{R_1 LC (R_1 + R)}$$

مسئله ۵۳

- الف- معادلات حالت را با فرض شرایط اولیه صفر بنویسید.
- ب- دوگان مدار را رسم کنید و معادلات حالت آن را بنویسید.
- پ- آیا ارتباطی میان معادلات حالت بدست آمده در قسمت های الف) و ب) وجود دارد.
- ت- پاسخ ضربه v_2 را تعیین کنید.



شکل مسئله ۵۳

حلی: با توجه به شکل و با انتخاب ولتاژ خازن‌ها به عنوان متغیرهای حالت داریم:

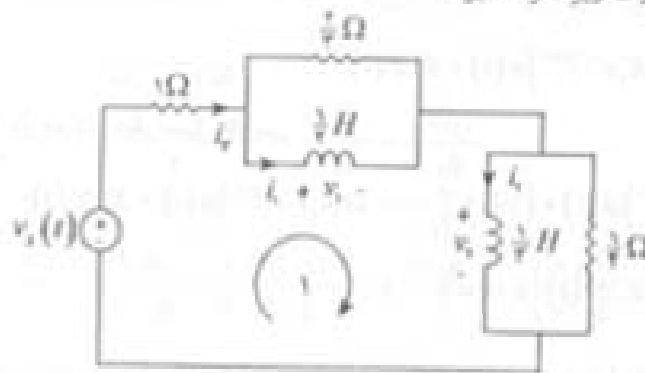
$$\begin{cases} v_2 = v_1 + v_{L_2} = v_1 + \tau \frac{dv_2}{dt} \\ v_1 = v_1 + \frac{\tau}{\gamma} \dot{v}_1 = v_1 + \frac{\tau}{\gamma} \frac{dv_1}{dt} \end{cases} \rightarrow \frac{\tau}{\gamma} \frac{dv_1}{dt} - \frac{\tau}{\gamma} \frac{dv_2}{dt} = -v_1 + v_2$$

Ⓐ برای KCL $\rightarrow -i_2 + \frac{v_1 + \frac{\tau}{\gamma} \frac{dv_1}{dt}}{\gamma} + \frac{1}{\tau} \frac{dv_1}{dt} + \frac{1}{\tau} \frac{dv_2}{dt} = 0$

$$\rightarrow \frac{5}{\tau} \frac{dv_1}{dt} + \frac{1}{\tau} \frac{dv_2}{dt} = -v_1 + i_2 \rightarrow \begin{cases} \frac{dv_1}{dt} - 10 \frac{dv_2}{dt} = -12v_1 + 12v_2 \\ 10 \frac{dv_1}{dt} + \frac{dv_2}{dt} = -12v_1 + 12i_2 \end{cases}$$

$$\rightarrow \begin{cases} \frac{dv_1}{dt} = -\frac{7}{12}v_1 + \frac{7}{12}v_2 + \frac{10}{12}i_2 \\ \frac{dv_2}{dt} = \frac{7}{12}v_1 - \frac{10}{12}v_2 + \frac{1}{12}i_2 \end{cases}$$

ب = دوگان مدار فوق بصورت زیر خواهد بود:



$$\begin{cases} i_1 = \frac{v_1}{\gamma} + i_2 = \frac{\tau}{\gamma} \frac{di_1}{dt} + i_2 \\ i_2 = \frac{v_2}{\gamma} + i_1 = \frac{\tau}{\gamma} \frac{di_2}{dt} + i_1 \end{cases} \rightarrow \frac{\tau}{\gamma} \frac{di_1}{dt} - \frac{\tau}{\gamma} \frac{di_2}{dt} = -i_1 + i_2$$

Ⓛ برای KVL $\rightarrow -v_s + \frac{\tau}{\gamma} \frac{di_1}{dt} + i_2 + \frac{1}{\tau} \frac{di_1}{dt} + \frac{1}{\tau} \frac{di_2}{dt} = 0 \rightarrow \frac{5}{\tau} \frac{di_1}{dt} + \frac{1}{\tau} \frac{di_2}{dt} = -i_2 + v_s$

$$\rightarrow \begin{cases} 9 \frac{di_1}{dt} - 15 \frac{di_2}{dt} = -12i_1 + 12i_2 \\ 15 \frac{di_1}{dt} + 7 \frac{di_2}{dt} = -12i_1 + 12i_2 \end{cases} \rightarrow \begin{cases} \frac{di_1}{dt} = -\frac{2}{3}i_1 + \frac{4}{3}i_2 + \frac{16}{3}v_s \\ \frac{di_2}{dt} = \frac{2}{3}i_1 - \frac{10}{3}i_2 + \frac{4}{3}v_s \end{cases}$$

ب - معادلات یکسان بوده با این تفاوت که بجای ولتاژ عازنها، جریان سلفها و بجای منبع جریان، منبع ولتاژ جایگزین شده است.

ت - با توجه به معادلات بدست آمده در قسمت (الف) و با استفاده از نمایش اپراتوری معادلات دیفرانسیل داریم

$$v_s = v_1 + \frac{7}{3} \frac{dv_2}{dt} = \left(1 + \frac{7}{3}D\right)v_1 \rightarrow v_1 = \frac{3}{3D+7}v_s \quad v_s = v_1 + \frac{7}{3} \frac{dv_2}{dt} \rightarrow v_1 = \frac{7}{3D+7}v_s$$

$$15 \frac{dv_1}{dt} + 7 \frac{dv_2}{dt} = -12v_1 + 12v_2 \rightarrow \frac{7 \cdot D}{3D+7}v_s + \frac{12D}{3D+7}v_s = -\frac{12}{3D+7}v_s + 12v_2$$

$$(12D' + 25D + 12)v_2 = (12D' + 25D + 12)i,$$

$$\rightarrow 12 \frac{d^2v_2}{dt^2} + 25 \frac{dv_2}{dt} + 12v_2 = 12\delta'(t) + 25\delta'(t) + 12\delta(t)$$

$$\text{معادله مشخص: } 12s^2 + 25s + 12 = 0 \rightarrow s = -1, -1.5$$

$$\rightarrow v_2(t) = (K_1 e^{-t} + K_2 e^{-1.5t})u(t) + K_3 \delta(t)$$

با جایگذاری در معادله دیفرانسیل داریم

$$\frac{dv_2}{dt} = (K_1 e^{-t} + K_2 e^{-1.5t})\delta(t) + (-K_1 e^{-t} - 1.5K_2 e^{-1.5t})u(t) + K_3 \delta'(t)$$

$$= (K_1 + K_2)\delta(t) + K_3 \delta'(t) \quad t=0$$

$$\frac{d^2v_2}{dt^2} = (K_1 e^{-t} + K_2 e^{-1.5t})\delta'(t) + (-K_1 e^{-t} - 1.5K_2 e^{-1.5t})\delta(t) + (-K_1 e^{-t} - 1.5K_2 e^{-1.5t})\delta(t)$$

$$+ (K_1 e^{-t} + (-1.5t) K_2 e^{-1.5t})u(t) + K_3 \delta''(t)$$

$$= (K_1 + K_2)\delta'(t) + (-1K_1 - 1.5K_2)\delta(t) + K_3 \delta''(t) \quad t=0$$

$$+ 12K_3 \delta''(t) + (12K_1 + 12K_2 + 25K_3)\delta'(t) + (-12K_1 + 12 \cdot 1.5K_2 + 12K_3)\delta(t)$$

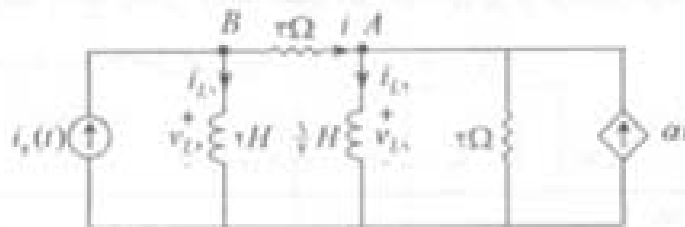
$$= 12\delta''(t) + 25\delta'(t) + 12\delta(t)$$

$$\rightarrow \begin{cases} 12K_1 = 12 \\ 12K_1 + 12K_2 + 25K_3 = 25 \\ -12K_1 + 12(-.8)K_2 + 12K_3 = 12 \end{cases} \rightarrow K_1 = -.52, K_2 = -.19, K_3 = -.12$$

$$\rightarrow v_c(t) = (-.19e^{-t} + -.12e^{-1.5t})u(t) + .52\delta(t)$$

مسئله ۵۴

معادلات حالت را نوشته و α را چنان تعیین کنید که مدار میرایی بحرانی باشد.
 آیا می توان α را چنان تعیین کرد که مدار نوسانی باشد. در صورت مثبت بودن جواب این کار را انجام دهید.



شکل مسئله ۵۴

حل: با توجه به شکل مسئله و با انتخاب جریان سلطفا به عنوان متغیرهای حالت داریم.

$$i = \frac{v_B - v_A}{r} = \frac{v_{L1} - v_{L2}}{r} = \frac{r \frac{di_{L1}}{dt} - \frac{1}{r} \frac{di_{L2}}{dt}}{r} = \frac{r}{r} \frac{di_{L1}}{dt} - \frac{1}{r} \frac{di_{L2}}{dt}$$

(A) برای KCL $\rightarrow -\left(\frac{r}{r} \frac{di_{L1}}{dt} - \frac{1}{r} \frac{di_{L2}}{dt}\right) + i_{L1} + \frac{1}{r} \frac{di_{L2}}{dt} - \alpha \left(\frac{r}{r} \frac{di_{L1}}{dt} - \frac{1}{r} \frac{di_{L2}}{dt}\right) = 0$

(B) برای KCL $\rightarrow -i_1 + i_{L1} + \frac{r}{r} \frac{di_{L1}}{dt} - \frac{1}{r} \frac{di_{L2}}{dt} = 0$

$$\rightarrow \begin{cases} \alpha(\alpha+1) \frac{di_{L1}}{dt} - (\alpha+5) \frac{di_{L2}}{dt} = 12i_{L1} \\ \frac{di_{L1}}{dt} = -\frac{1}{r}(\alpha+5)i_{L1} - i_{L2} + \frac{1}{r}(\alpha+5)i_1 \\ \frac{di_{L2}}{dt} = -r(\alpha+1)i_{L1} - 2i_{L2} + r(\alpha+1)i_1 \end{cases}$$

برای محاسبه α ابتدا باید معادله مشخصه را با استفاده از رابطه $[sI - A] = 0$ بدست آورد که در آن ماتریس A ماتریس انتقالی معادلات حالت و I ماتریس واحد هم مرتبه با A می باشد.

$$sI - A = s \begin{bmatrix} 1 & 1 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} -\frac{1}{r}(\alpha + \beta) & -1 \\ -r(\alpha + 1) & -r \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} s + \frac{1}{r}(\alpha + \beta) & 1 \\ r(\alpha + 1) & s + r \end{bmatrix}$$

$$|sI - A| = 0 \rightarrow \left[s + \frac{1}{r}(\alpha + \beta) \right] (s + r) - r(\alpha + 1) = 0 \rightarrow s^2 + \left(\alpha + \frac{1+r}{r} \right) s + r = 0$$

$$s^2 + \alpha s + \omega_0^2 = 0 \quad A = \alpha + \frac{1+r}{r} \quad \omega_0^2 = r \rightarrow \omega_0 = \sqrt{r}$$

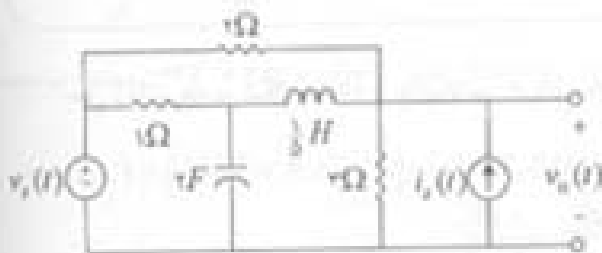
شرط اینکه پاسخ میرایی بحرانی شود این است که ثابت میرایی برابر فرکانس تشدید گردد و یا:

$$\frac{A}{2} = \omega_0 \rightarrow \frac{\alpha + \frac{1+r}{r}}{2} = \sqrt{r} \rightarrow \alpha = -1/\beta$$

و برای اینکه پاسخ نوسانی داشته باشیم باید ثابت میرایی برابر صفر گردد و این امکان پذیر می باشد و α متناظر با آن بصورت زیر حاصل می شود.

$$A = 0 \rightarrow \alpha + \frac{1+r}{r} = 0 \rightarrow \alpha = -1/\beta$$

مسئله ۵۵



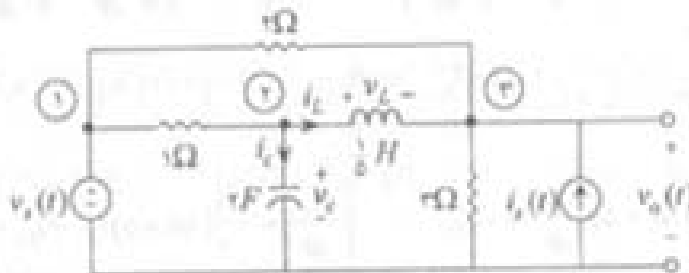
الف - معادلات حالت را بنویسید.

ب - v_o را بر حسب متغیر های حالت

بیان کنید.

شکل مسئله ۵۵

حل : با انتخاب ولتاژ خازن و جریان سلف به عنوان متغیر های حالت داریم.



$$v_1 = v_s, \quad v_2 = v_c, \quad v_3 = v_o - v_L = v_o - \frac{1}{\beta} \frac{di_L}{dt}$$

$$\text{KCL برای گره ۲} \rightarrow -i_L + \frac{v_2 - \frac{1}{\beta} \frac{di_L}{dt}}{r} + i_L + \frac{v_3 - \frac{1}{\beta} \frac{di_L}{dt} - v_2}{r} = 0$$

$$\rightarrow \frac{di_L}{dt} = -i_L + 5v_c - 6i_L - 3v_c$$

$$\textcircled{2} \text{ برای KCL: } \rightarrow \frac{v_c - v_L}{1} + 2 \frac{dv_c}{dt} + i_L = 0 \rightarrow \frac{dv_c}{dt} = -\frac{1}{2}i_L - \frac{1}{2}v_c + \frac{1}{2}v_L$$

پس با نوشتن KVL برای حلقه شامل خازن، سلف و v_c داریم

$$-v_c + \frac{1}{5} \frac{di_L}{dt} + v_c = 0 \rightarrow -v_c + \frac{1}{5}(-i_L + 5v_c - 6i_L - 3v_c) + v_c = 0 \rightarrow v_c = \frac{6}{5}i_L + \frac{6}{5}i_L + \frac{3}{5}v_c$$

مسئله ۵۶

مسیر لحاظی حالت را برای $i_L(-) = v_c(-) = 1$ و $t_0 = -1/2$ ثانیه رسم کنید.



شکل مسئله ۵۶

حلی:

$$\rightarrow \begin{cases} -v + 2 \frac{dv}{dt} + 2i_L = 0 \rightarrow \frac{dv}{dt} = \frac{v}{2} - \frac{2}{2}i_L \\ \frac{v}{1} + i_L + \frac{dv}{dt} = 0 \rightarrow \frac{dv}{dt} = -\frac{v}{1} - i_L \end{cases} \rightarrow \begin{bmatrix} \frac{dv}{dt} \\ \frac{di_L}{dt} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -1/5 & -1 \\ 1/5 & -1/5 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} v \\ i_L \end{bmatrix}$$

$$\dot{X}(t) = AX(t), \quad \dot{X}(t) = \begin{bmatrix} \frac{dv}{dt} \\ \frac{di_L}{dt} \end{bmatrix}, \quad A = \begin{bmatrix} -1/5 & -1 \\ 1/5 & -1/5 \end{bmatrix}, \quad X(t) = \begin{bmatrix} v \\ i_L \end{bmatrix}$$

$$X[(K+1)\Delta t] = X(K\Delta t) + AX(K\Delta t)\Delta t, \quad (K=0, 1, 2, \dots, N) = (I + \Delta t A)X(K\Delta t)$$

$$X(-1/2K + 1/2) = \left(\begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} + 1/2 \begin{bmatrix} -1/5 & -1 \\ 1/5 & -1/5 \end{bmatrix} \right) X(-1/2K) = \begin{bmatrix} 3/10 & -1/2 \\ 1/10 & 3/10 \end{bmatrix} X(-1/2K)$$

$$X = \begin{bmatrix} v \\ i_L \end{bmatrix} \rightarrow \begin{bmatrix} v(-1/2K + 1/2) \\ i_L(-1/2K + 1/2) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 3/10 & -1/2 \\ 1/10 & 3/10 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} v(-1/2K) \\ i_L(-1/2K) \end{bmatrix}$$

$$K=0 \rightarrow \begin{bmatrix} v(-1/2) \\ i_L(-1/2) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 3/10 & -1/2 \\ 1/10 & 3/10 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 \\ 1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -1/10 \\ 1/10 \end{bmatrix}$$

$$K=1 \rightarrow \begin{bmatrix} v(-1/2) \\ i_L(-1/2) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -j\lambda & -j\lambda \\ -j\lambda & j\lambda \end{bmatrix} \begin{bmatrix} j\lambda \\ -j\lambda \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} j\lambda^2 \\ -j\lambda^2 \end{bmatrix}$$

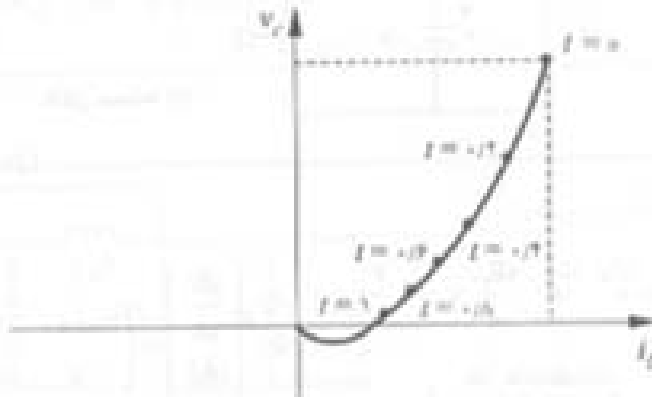
$$K=1 \rightarrow \begin{bmatrix} v(-1/2) \\ i_L(-1/2) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -j\lambda & -j\lambda \\ -j\lambda & j\lambda \end{bmatrix} \begin{bmatrix} j\lambda^2 \\ -j\lambda^2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} j\lambda^2 \\ -j\lambda^2 \end{bmatrix}$$

$$K=2 \rightarrow \begin{bmatrix} v(-1/8) \\ i_L(-1/8) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -j\lambda & -j\lambda \\ -j\lambda & j\lambda \end{bmatrix} \begin{bmatrix} j\lambda^2 \\ -j\lambda^2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} j\lambda^2 \\ -j\lambda^2 \end{bmatrix}$$

$$K=2 \rightarrow \begin{bmatrix} v(1) \\ i_L(1) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -j\lambda & -j\lambda \\ -j\lambda & j\lambda \end{bmatrix} \begin{bmatrix} -j\lambda^2 \\ j\lambda^2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -j\lambda^2 \\ j\lambda^2 \end{bmatrix}$$

و اگر به همین ترتیب ادامه دهیم به حالت پایانی مدار من رسم یعنی $\begin{bmatrix} v(\infty) \\ i_L(\infty) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \end{bmatrix}$ که در مسیر فضای حالت

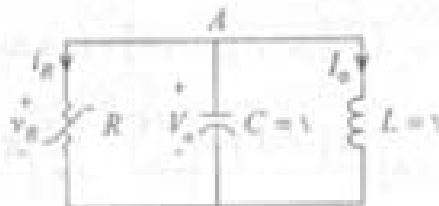
رسم شده در نظر گرفته شده است.



مسئله ۵۷

با شروع از حالت اولیه $i_0 = 1$ و $v_0 = 2$ مسیر فضای حالت را با فرض $\Delta t = 0.1$ رسم کنید.

$$(i_R = -v_R + v_0')$$



شکل مسئله ۵۷

حل : با توجه به شکل مسئله داریم

$$v_L = v_R = v_0' \rightarrow i_R = -v_0' + v_0', \quad \frac{di_0}{dt} = v_R = v_0'$$

$$\textcircled{A} \text{ برای } KCL \rightarrow -V_c + V_c' + \frac{dV_c}{dt} + I_c = 0 \rightarrow \frac{dV_c}{dt} = V_c - V_c' - I_c$$

$$X_c(t) = \begin{bmatrix} V_c \\ I_c \end{bmatrix} \rightarrow \frac{dX_c(t)}{dt} = f_c(V_c, I_c) = \begin{bmatrix} V_c - V_c' - I_c \\ V_c \end{bmatrix}$$

$$\rightarrow \frac{X_c((K+\gamma)\Delta t) - X_c(K\Delta t)}{\Delta t} = \begin{bmatrix} V_c - V_c' - I_c \\ V_c \end{bmatrix}$$

$$\rightarrow X_c((K+\gamma)\Delta t) = \Delta t \begin{bmatrix} V_c(K\Delta t) - V_c'(K\Delta t) - I_c(K\Delta t) \\ V_c(K\Delta t) \end{bmatrix} + X_c(K\Delta t)$$

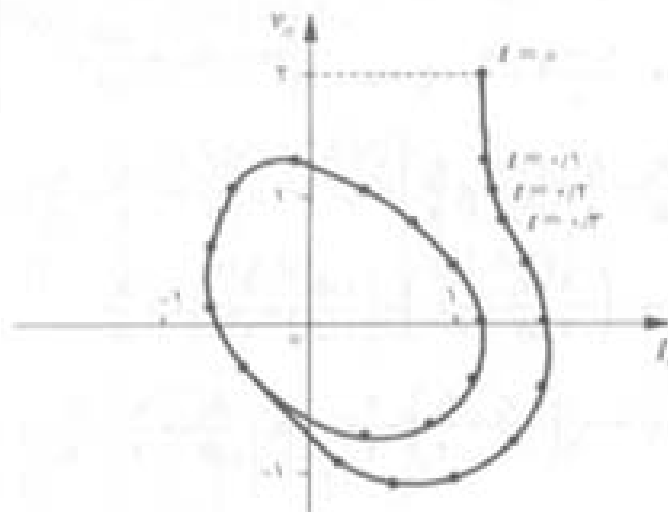
$$\rightarrow \begin{bmatrix} V_c(-/\gamma K + \gamma) \\ I_c(-/\gamma K + \gamma) \end{bmatrix} = \gamma \begin{bmatrix} V_c(K\Delta t) - V_c'(K\Delta t) - I_c(K\Delta t) \\ V_c(K\Delta t) \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} V_c(-/\gamma K) \\ I_c(-/\gamma K) \end{bmatrix}$$

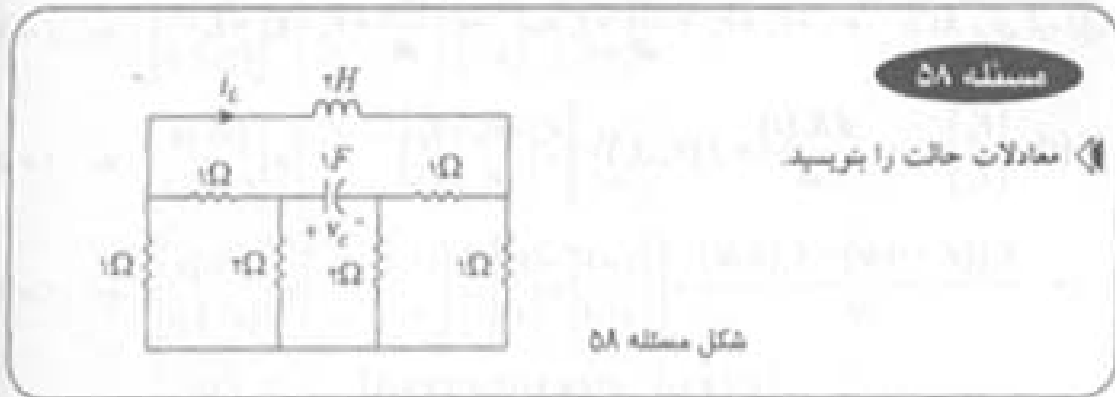
$$K=0 \rightarrow \begin{bmatrix} V_c(-/\gamma) \\ I_c(-/\gamma) \end{bmatrix} = \gamma \begin{bmatrix} \tau - \tau' - \gamma \\ \tau \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} \tau \\ \gamma \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \gamma/\tau \\ \gamma/\tau \end{bmatrix}$$

$$K=\gamma \rightarrow \begin{bmatrix} V_c(-/\tau) \\ I_c(-/\tau) \end{bmatrix} = \gamma \begin{bmatrix} \gamma/\tau - (\gamma/\tau)' - \gamma/\tau \\ \gamma/\tau \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} \gamma/\tau \\ \gamma/\tau \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \gamma/\tau \\ \gamma/\tau \end{bmatrix}$$

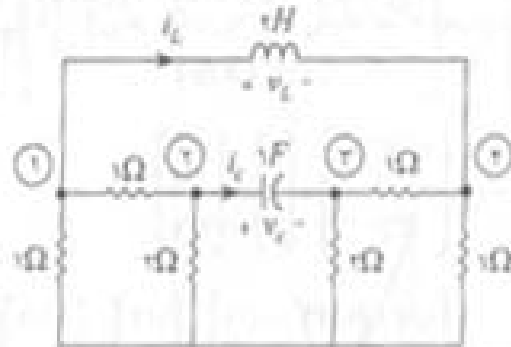
$$K=\tau \rightarrow \begin{bmatrix} V_c(-/\tau) \\ I_c(-/\tau) \end{bmatrix} = \gamma \begin{bmatrix} \gamma/\tau - (\gamma/\tau)' - \gamma/\tau \\ \gamma/\tau \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} \gamma/\tau \\ \gamma/\tau \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \gamma/\tau \\ \gamma/\tau \end{bmatrix}$$

همین ترتیب نقاط دیگر را بدست خواهیم آورد و مسیر فضای حالت را رسم می‌کنیم.





حل : با انتخاب ولتاژ خازن و جریان سلف به عنوان متغیر های حالت داریم



$$\left\{ \begin{array}{l} \text{KCL برای گره ①} \rightarrow \frac{v_1}{1} + \frac{v_1 - v_2}{1} + i_L = 0 \\ \text{KCL برای گره ②} \rightarrow \frac{v_2 - v_1}{1} + \frac{v_2}{\tau} + i_C = 0 \\ \text{KCL برای گره ③} \rightarrow \frac{v_3}{1} + \frac{v_3 - v_2}{1} - i_C = 0 \\ \text{KCL برای گره ④} \rightarrow \frac{v_3 - v_2}{1} + \frac{v_3}{\tau} - i_L = 0 \end{array} \right. \rightarrow \left\{ \begin{array}{l} 2v_1 - v_2 = -i_L \\ 2v_1 - 3v_2 = \frac{dv_C}{dt} \\ 2v_3 - v_2 = i_L \\ 2v_3 - 3v_2 = -\frac{dv_C}{dt} \end{array} \right. \rightarrow \left\{ \begin{array}{l} v_1 = -\frac{1}{\tau} \frac{dv_C}{dt} - \frac{\tau}{\tau} i_L \\ v_2 = -\frac{dv_C}{dt} - \frac{i_L}{\tau} \\ v_3 = \frac{dv_C}{dt} + \frac{1}{\tau} i_L \\ v_4 = \frac{1}{\tau} \frac{dv_C}{dt} + \frac{\tau}{\tau} i_L \end{array} \right.$$

$$v_1 - v_2 = v_C \rightarrow -\frac{dv_C}{dt} - \frac{i_L}{\tau} - \left(-\frac{dv_C}{dt} + \frac{i_L}{\tau} \right) = v_C \rightarrow \frac{dv_C}{dt} = -\frac{v_C}{\tau} - \frac{i_L}{\tau}$$

$$v_1 - v_2 = v_C = \tau \frac{di_L}{dt} \rightarrow \left(-\frac{1}{\tau} \frac{dv_C}{dt} - \frac{\tau}{\tau} i_L \right) - \left(-\frac{1}{\tau} \frac{dv_C}{dt} + \frac{\tau}{\tau} i_L \right) = \tau \frac{di_L}{dt}$$

$$\rightarrow \frac{di_L}{dt} = -\frac{1}{\tau} \frac{dv_C}{dt} - \frac{\tau}{\tau} i_L = -\frac{1}{\tau} \left(-\frac{v_C}{\tau} - \frac{i_L}{\tau} \right) - \frac{\tau}{\tau} i_L \rightarrow \frac{di_L}{dt} = \frac{v_C}{\tau} - \frac{i_L}{\tau}$$

$$\rightarrow \begin{bmatrix} \frac{dv_c}{dt} \\ \frac{di_L}{dt} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -\frac{1}{\tau} & -\frac{1}{\tau} \\ \frac{1}{\tau} & -\frac{1}{\tau} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} v_c \\ i_L \end{bmatrix}$$

مسئله ۵۹

مسیرهای حالت را رسم کنید. ($\Delta t = 0.1$ و $v_c(0) = i_L(0) = 1$)



شکل مسئله ۵۹

حل: ولتاژ خازن و جریان سلف را به عنوان متغیرهای حالت بر می‌گیریم. با توجه به شکل مسئله داریم:

Ⓐ $KCL \rightarrow i_R + i_L + i = 0 \rightarrow \frac{v}{1} + \frac{dq}{dt} + i = 0 \rightarrow v + e^v \frac{dv}{dt} + i = 0$

$\rightarrow \frac{dv}{dt} = -\frac{v+i}{e^v} \quad U_L = v \rightarrow \frac{d\phi}{dt} = v \rightarrow (v+1) \frac{di}{dt} = v \rightarrow \frac{di}{dt} = \frac{v}{v+1}$

$$X(t) = \begin{bmatrix} v \\ i \end{bmatrix} \rightarrow \frac{dX(t)}{dt} = \begin{bmatrix} \frac{dv}{dt} \\ \frac{di}{dt} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -\frac{v+i}{e^v} \\ \frac{v}{v+1} \end{bmatrix} \rightarrow \frac{X((K+1)\Delta t) - X(K\Delta t)}{\Delta t} = \begin{bmatrix} -\frac{v+i}{e^v} \\ \frac{v}{v+1} \end{bmatrix}$$

$$\rightarrow X((K+1)\Delta t) = \begin{bmatrix} -\frac{v+i}{e^v} \\ \frac{v}{v+1} \end{bmatrix} + X(K\Delta t)$$

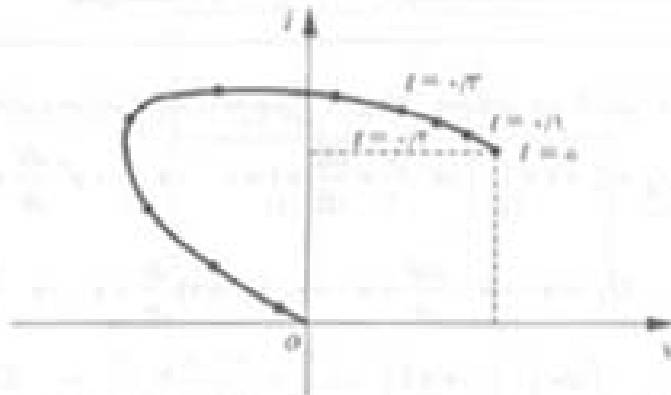
$$\rightarrow \begin{bmatrix} v(-1/K + 1) \\ i(-1/K + 1) \end{bmatrix} = -1 \begin{bmatrix} \frac{v(K\Delta t) + i(K\Delta t)}{e^{v(K\Delta t)}} \\ \frac{v(K\Delta t)}{v(K\Delta t) + 1} \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} v(-1/K) \\ i(-1/K) \end{bmatrix}$$

$$K=0 \rightarrow \begin{bmatrix} v(-1/1) \\ i(-1/1) \end{bmatrix} = -1 \begin{bmatrix} \frac{1+1}{e^1} \\ \frac{1}{1+1} \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 1 \\ 1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -1/1.7 \\ 1/1.2 \end{bmatrix}$$

$$K=1 \rightarrow \begin{bmatrix} v(-/\tau) \\ i(-/\tau) \end{bmatrix} = -1/s \left[\frac{-/93 + 1/\tau}{e^{-1/\tau}} + \begin{bmatrix} -/93 \\ 1/\tau \end{bmatrix} \right] = \begin{bmatrix} -/85 \\ 1/\tau \end{bmatrix}$$

$$K=2 \rightarrow \begin{bmatrix} v(-/\tau) \\ i(-/\tau) \end{bmatrix} = -1/s \left[\frac{-/85 + 1/\tau}{e^{-1/\tau}} + \begin{bmatrix} -/85 \\ 1/\tau \end{bmatrix} \right] = \begin{bmatrix} -/77 \\ 1/\tau \end{bmatrix}$$

و اگر به همین صورت ادامه دهیم به حالت پایایی خواهیم رسید $\begin{bmatrix} v(\infty) \\ i(\infty) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \end{bmatrix}$



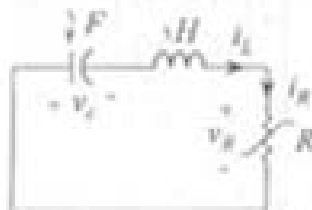
مسئله ۶۰

معادلات حالت را بنویسید و مسیر فضای حالت را برای شرایط اولیه زیر رسم کنید.

الف- $v_c(0) = 2$ و $i_L(0) = 0$

ب- $v_c(0) = 2$ و $i_L(0) = 2$

سعی کنید این مسئله را با کمک کامپیوتر حل کنید و مسیر فضای حالت را طوری رسم کنید که تمام مشخصه های آن دیده شوند.



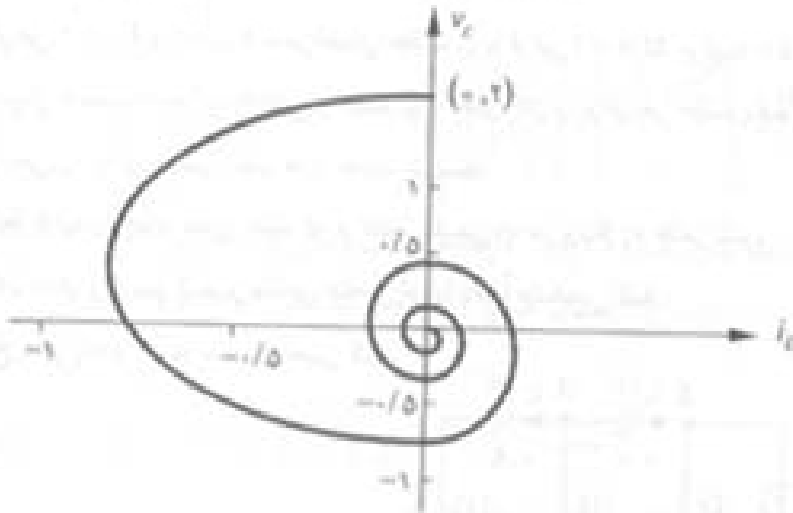
$$v_R = i_R + \frac{1}{\tau} i_L$$

شکل مسئله ۶۰

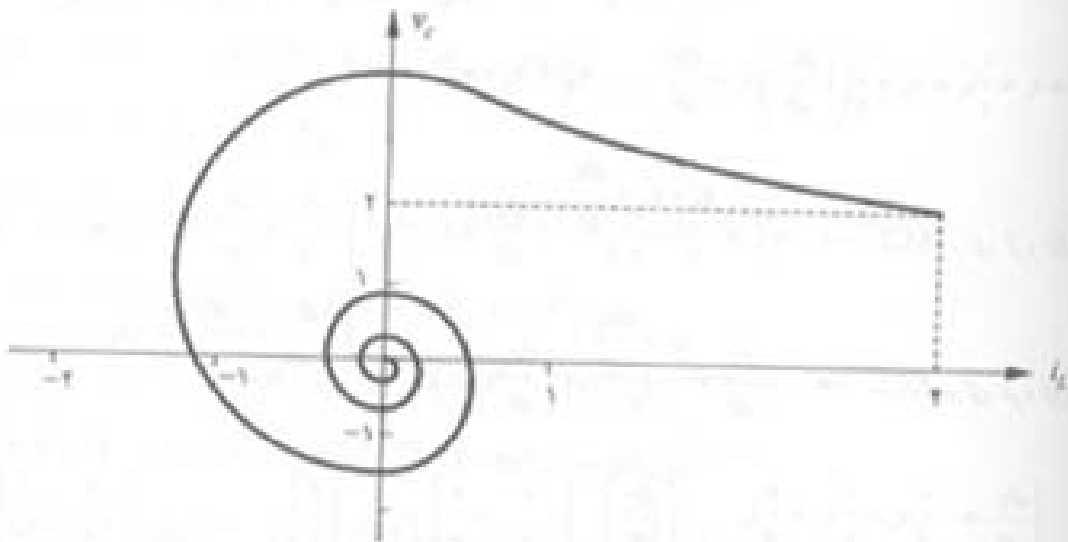
حل: الف - با انتخاب جریان شارژ و ولتاژ سلف به عنوان متغیرهای حالت داریم.

$$\left\{ \begin{array}{l} \text{KVL برای حلقه مدار} \rightarrow v_L + \frac{di_L}{dt} + i_L + \frac{1}{4}i_L^2 = 0 \\ i_R = i_L = i_C \rightarrow i_L = i_C \rightarrow \frac{1}{4} \frac{dv_C}{dt} = i_L \end{array} \right. \rightarrow \left\{ \begin{array}{l} \frac{di_L}{dt} = -v_L - i_L - \frac{1}{4}i_L^2 \\ \frac{dv_C}{dt} = 4i_L \end{array} \right.$$

که با در نظر گرفتن مقادیر اولیه $v_C(0) = 2$ و $i_L(0) = 0$ و با نقطه پای مسیر فضای حالت بصورت زیر رسم خواهد شد.



ب - با توجه به دستگاه بدست آمده در قسمت (الف) و به ازای مقادیر اولیه $v_C(0) = 2$ و $i_L(0) = 0$ به روش تریس و با نقطه پای مسیر فضای حالت بصورت زیر بدست خواهد آمد.



مسئله ۶۱

الف- معادلات حالت را بر حسب متغیر های حالت v_1 و v_2 نوشته و آن را به شکل ماتریس در آورید
ماتریس A را مشخص کنید.

ب- مقادیر ویژه و بردار های ویژه ماتریس A را تعیین کنید.

پ- با فرض $v_1(0) = 1$ و $v_2(0) = 0$ پاسخ ورودی صفر را حساب کنید و از روی آن ماتریس e^{At} را برای ماتریس A بدست آمده دو قسمت الف تعیین کنید.

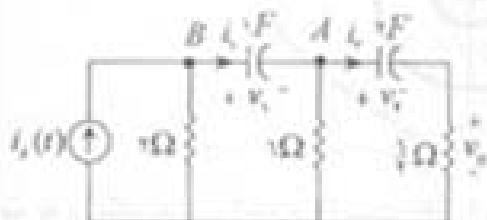
ت- با فرض $v_1 = 2$ و $v_2 = 3$ مسیر فضای حالت را با فرض $\Delta t = 0.1$ برای $t = 0$ تا $t = 1$ حساب کنید و سپس با مقایسه جواب با نتایج قسمت ب خطای کار را برای هر حالت دقیقاً تعیین کنید.

ث- خروجی v_2 را بر حسب متغیر های حالت بنویسید.

ج- شرایط اولیه را چنان تعیین کنید که فرکانس طبیعی ۱- در ولتاژ v_2 ظاهر نشود.

چ- دوگان مدار را رسم کنید و مقادیر عناصر آن را دقیقاً مشخص کنید.

ح- پاسخ های پله و ضربه مدار را تعیین کنید.



شکل مسئله ۶۱

حل : الف - با توجه به شکل مسئله داریم

$$v_2 = v_1 + \frac{1}{1}i_s = v_1 + \frac{1}{1}\left(1 \frac{dv_1}{dt}\right) + \frac{dv_2}{dt} \quad \cdot \quad v_B = v_1 + v_2 = v_1 + v_1 + \frac{dv_1}{dt}$$

$$\textcircled{B} \text{ برای KCL} \rightarrow -i_s + \frac{v_1 + v_2 + \frac{dv_1}{dt}}{1} + \frac{dv_2}{dt} = 0 \rightarrow \begin{cases} 1 \frac{dv_1}{dt} + \frac{dv_2}{dt} = -v_1 - v_2 + i_s \\ -\frac{dv_1}{dt} + 2 \frac{dv_2}{dt} = -v_1 \end{cases}$$

$$\textcircled{A} \text{ برای KCL} \rightarrow -\frac{dv_2}{dt} + \frac{v_1 + \frac{dv_1}{dt}}{1} + 1 \frac{dv_1}{dt} = 0$$

$$\rightarrow \begin{cases} \frac{dv_1}{dt} = -\frac{1}{1}v_1 - \frac{1}{1}v_2 + \frac{1}{1}i_s \\ \frac{dv_2}{dt} = -\frac{1}{1}v_1 - \frac{2}{1}v_2 + \frac{1}{1}i_s \end{cases} \rightarrow \begin{bmatrix} \frac{dv_1}{dt} \\ \frac{dv_2}{dt} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -\frac{1}{1} & -\frac{1}{1} \\ -\frac{1}{1} & -\frac{2}{1} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} v_1 \\ v_2 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} \frac{1}{1} \\ \frac{1}{1} \end{bmatrix} i_s \rightarrow A = \begin{bmatrix} -\frac{1}{1} & -\frac{1}{1} \\ -\frac{1}{1} & -\frac{2}{1} \end{bmatrix}$$

پ = مقادیر ویژه A جوابهای معادله $|SI - A| = 0$ می باشند.

$$SI - A = S \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} -\frac{\pi}{\sqrt{v}} & -\frac{1}{\sqrt{v}} \\ -\frac{1}{\sqrt{v}} & -\frac{\pi}{\sqrt{v}} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} s + \frac{\pi}{\sqrt{v}} & \frac{1}{\sqrt{v}} \\ \frac{1}{\sqrt{v}} & s + \frac{\pi}{\sqrt{v}} \end{bmatrix}$$

$$\rightarrow |SI - A| = \begin{vmatrix} s + \frac{\pi}{\sqrt{v}} & \frac{1}{\sqrt{v}} \\ \frac{1}{\sqrt{v}} & s + \frac{\pi}{\sqrt{v}} \end{vmatrix} = s^2 + \frac{\pi}{\sqrt{v}}s + \frac{1}{v} = 0 \rightarrow s = -\frac{\pi}{\sqrt{v}} \pm \frac{\sqrt{v}}{\sqrt{v}}$$

بنابراین بردارهای ویژه $\begin{bmatrix} 1 \\ -\frac{\pi}{\sqrt{v}} + \frac{\sqrt{v}}{\sqrt{v}} \end{bmatrix}$ و $\begin{bmatrix} 1 \\ -\frac{\pi}{\sqrt{v}} - \frac{\sqrt{v}}{\sqrt{v}} \end{bmatrix}$ خواهند بود.

پ = می دانیم که جوابهای معادله $|SI - A| = 0$ فرکانسهای طبیعی مدار نیز می باشند و از آنجا که پاسخ ورودی صفر را می خواهیم لذا داشتن فرکانسهای طبیعی و شرایط اولیه کافی خواهد بود.

$$s = \frac{-\pi \pm \sqrt{v}}{\sqrt{v}} = -1/1\pi, -1/1\pi$$

$$\rightarrow v_1(t) = K_1 e^{-1/1\pi t} + K_2 e^{-1/1\pi t}, v_2(t) = K_3 e^{-1/1\pi t} + K_4 e^{-1/1\pi t}$$

با توجه به مقایسه اولیه داده شده و معادلات حالت داریم:

$$\begin{cases} v_1(0) = V_{in} \rightarrow K_1 + K_2 = V_{in} \\ \frac{dv_1(0)}{dt} = -\frac{\pi}{\sqrt{v}} V_{in} - \frac{1}{\sqrt{v}} V_{in} \rightarrow -1/1\pi K_1 - 1/1\pi K_2 = -\frac{\pi}{\sqrt{v}} V_{in} - \frac{1}{\sqrt{v}} V_{in} \end{cases}$$

$$\rightarrow K_1 = -1/1\pi V_{in} - 1/1\pi V_{in}, K_2 = -1/1\pi V_{in} - 1/1\pi V_{in}$$

$$\rightarrow K_1 = -1/1\pi V_{in} - 1/1\pi V_{in}, K_2 = -1/1\pi V_{in} - 1/1\pi V_{in}$$

$$\begin{cases} v_2(0) = V_{in} \rightarrow K_3 + K_4 = V_{in} \\ \frac{dv_2(0)}{dt} = -\frac{1}{\sqrt{v}} V_{in} - \frac{\pi}{\sqrt{v}} V_{in} \rightarrow -1/1\pi K_3 - 1/1\pi K_4 = -\frac{1}{\sqrt{v}} V_{in} - \frac{\pi}{\sqrt{v}} V_{in} \end{cases}$$

$$\rightarrow K_3 = -1/1\pi V_{in} + 1/1\pi V_{in}, K_4 = -1/1\pi V_{in} + 1/1\pi V_{in}$$

$$\rightarrow K_3 = -1/1\pi V_{in} + 1/1\pi V_{in}, K_4 = -1/1\pi V_{in} + 1/1\pi V_{in}$$

$$\rightarrow \begin{cases} v_1(t) = (-1/1\pi V_{in} - 1/1\pi V_{in}) e^{-1/1\pi t} + (-1/1\pi V_{in} - 1/1\pi V_{in}) e^{-1/1\pi t} \\ v_2(t) = (-1/1\pi V_{in} + 1/1\pi V_{in}) e^{-1/1\pi t} + (-1/1\pi V_{in} + 1/1\pi V_{in}) e^{-1/1\pi t} \end{cases}$$

$$\rightarrow \begin{cases} v_1(t) = (-1/1\pi V_{in} - 1/1\pi V_{in}) e^{-1/1\pi t} + (-1/1\pi V_{in} - 1/1\pi V_{in}) e^{-1/1\pi t} \\ v_2(t) = (-1/1\pi V_{in} + 1/1\pi V_{in}) e^{-1/1\pi t} + (-1/1\pi V_{in} + 1/1\pi V_{in}) e^{-1/1\pi t} \end{cases}$$

$$\rightarrow \begin{bmatrix} v_1(t) \\ v_2(t) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -1/1\pi(e^{-1/1\pi t} + e^{-1/1\pi t}) & -1/1\pi(e^{-1/1\pi t} + e^{-1/1\pi t}) \\ -1/1\pi(e^{-1/1\pi t} - e^{-1/1\pi t}) & -1/1\pi(e^{-1/1\pi t} + e^{-1/1\pi t}) \end{bmatrix} \begin{bmatrix} V_{in} \\ V_{in} \end{bmatrix}$$

$$\rightarrow e^{At} = \begin{bmatrix} .15(e^{-100t} + e^{-100t}) & .17(e^{-100t} - e^{-100t}) \\ .17(e^{-100t} - e^{-100t}) & .15(e^{-100t} + e^{-100t}) \end{bmatrix}$$

ت - من خواهیم مسیر فضای حالت را با روش تقریبی و به ازای ورودی صفر بدست آوریم.

$$X(t) = \begin{bmatrix} v_1 \\ v_2 \end{bmatrix} \rightarrow \frac{dX(t)}{dt} = \begin{bmatrix} \frac{dv_1}{dt} \\ \frac{dv_2}{dt} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -\frac{1}{V} & -\frac{1}{V} \\ -\frac{1}{V} & -\frac{1}{V} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} v_1 \\ v_2 \end{bmatrix}$$

$$\rightarrow \frac{X((K+\Delta)t) - X(K\Delta t)}{\Delta t} = \begin{bmatrix} -\frac{1}{V} & -\frac{1}{V} \\ -\frac{1}{V} & -\frac{1}{V} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} v_1 \\ v_2 \end{bmatrix}$$

$$\rightarrow \begin{bmatrix} v_1(-1/(K+\Delta)) \\ v_2(-1/(K+\Delta)) \end{bmatrix} = -1/\Delta \begin{bmatrix} -\frac{1}{V} & -\frac{1}{V} \\ -\frac{1}{V} & -\frac{1}{V} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} v_1(-1/K) \\ v_2(-1/K) \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} v_1(-1/K) \\ v_2(-1/K) \end{bmatrix}$$

$$K=0 \rightarrow \begin{bmatrix} v_1(-1/\Delta) \\ v_2(-1/\Delta) \end{bmatrix} = -1/\Delta \begin{bmatrix} -\frac{1}{V} & -\frac{1}{V} \\ -\frac{1}{V} & -\frac{1}{V} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 \\ 1 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 1 \\ 1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1/100V \\ 1/100V \end{bmatrix}$$

$$K=1 \rightarrow \begin{bmatrix} v_1(-1/\Delta) \\ v_2(-1/\Delta) \end{bmatrix} = -1/\Delta \begin{bmatrix} -\frac{1}{V} & -\frac{1}{V} \\ -\frac{1}{V} & -\frac{1}{V} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1/100V \\ 1/100V \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 1/100V \\ 1/100V \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1/100\Delta \\ 1/100\Delta \end{bmatrix}$$

$$K=2 \rightarrow \begin{bmatrix} v_1(-1/\Delta) \\ v_2(-1/\Delta) \end{bmatrix} = -1/\Delta \begin{bmatrix} -\frac{1}{V} & -\frac{1}{V} \\ -\frac{1}{V} & -\frac{1}{V} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1/100\Delta \\ 1/100\Delta \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 1/100\Delta \\ 1/100\Delta \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1/100V \\ 1/100V \end{bmatrix}$$

$$K=3 \rightarrow \begin{bmatrix} v_1(-1/\Delta) \\ v_2(-1/\Delta) \end{bmatrix} = -1/\Delta \begin{bmatrix} -\frac{1}{V} & -\frac{1}{V} \\ -\frac{1}{V} & -\frac{1}{V} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1/100V \\ 1/100V \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 1/100V \\ 1/100V \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -1/100\Delta \\ 1/100\Delta \end{bmatrix}$$

$$K=4 \rightarrow \begin{bmatrix} v_1(1) \\ v_2(1) \end{bmatrix} = -1/\Delta \begin{bmatrix} -\frac{1}{V} & -\frac{1}{V} \\ -\frac{1}{V} & -\frac{1}{V} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} -1/100\Delta \\ 1/100\Delta \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} -1/100\Delta \\ 1/100\Delta \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -1/100V \\ 1/100V \end{bmatrix}$$

مقدار دقیق $\begin{bmatrix} v_1(-1/\Delta) \\ v_2(-1/\Delta) \end{bmatrix}$ با توجه به رابطه بدست آمده در قسمت (ب) برابر است با

$$\begin{bmatrix} v_1(-1/\Delta) \\ v_2(-1/\Delta) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} .15(e^{-100\Delta} + e^{-100\Delta}) & .17(e^{-100\Delta} - e^{-100\Delta}) \\ .17(e^{-100\Delta} - e^{-100\Delta}) & .15(e^{-100\Delta} + e^{-100\Delta}) \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 \\ 1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1/100V \\ 1/100V \end{bmatrix}$$

پس در این حالت مقدار خطا برابر است با:

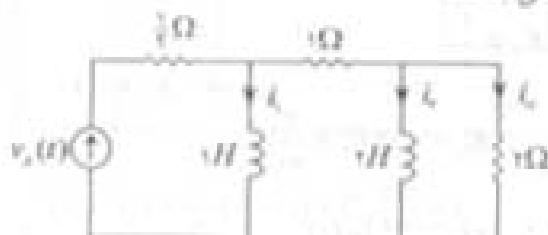
$$\rightarrow \begin{bmatrix} \Delta v_1(-/\%) \\ \Delta v_2(-/\%) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1/500 & -1/500 \\ 1/700 & -1/500 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0.2 \\ 0.14 \end{bmatrix}$$

با روش مشابه مقدار خطا در سایر حالت ها را نیز می توان محاسبه کرد که این کار بر عهده شما خواننده محترم گذاشته می شود.

ث - با توجه به شکل مسئله داریم:

$$v_c = \frac{1}{2} \left(v + \frac{dv_c}{dt} \right) = \frac{dv_c}{dt} = -\frac{1}{2} v_c - \frac{r}{2} v_c + \frac{r}{2} i_s$$

ج - دوگان مدار بصورت زیر می باشد.



ج - با توجه به معادلات حالت بدست آمده در قسمت (الف) داریم:

$$v_c = \frac{1}{2} \left(v + \frac{dv_c}{dt} \right) = Dv_c \rightarrow v_c = \frac{v}{D}$$

$$\frac{dv_c}{dt} = -\frac{r}{2} v_c - \frac{r}{2} v_c + \frac{r}{2} i_s \rightarrow Dv_c = -\frac{r}{2} v_c - \frac{r}{2} \left(\frac{v_c}{D} \right) + \frac{r}{2} i_s \rightarrow v_c = \frac{r D i_s - 2r v_c}{D(2D + r)}$$

$$\frac{dv_c}{dt} = -\frac{1}{2} v_c - \frac{r}{2} v_c + \frac{r}{2} i_s \rightarrow D \left(\frac{v_c}{D} \right) = -\frac{1}{2} \left(\frac{r D i_s - 2r v_c}{D(2D + r)} \right) - \frac{r}{2} \left(\frac{v_c}{D} \right) + \frac{r}{2} i_s$$

$$\rightarrow (21D^2 + 22D + 7)v_c = (12D^2 + 15D)i_s \rightarrow 21 \frac{d^2 v_c}{dt^2} + 22 \frac{dv_c}{dt} + 7v_c = 12 \frac{d^2 i_s}{dt^2} + 15 \frac{di_s}{dt}$$

و در ادامه با جایگذاری $i_s(t) = u(t)$ پاسخ پله را محاسبه خواهیم کرد.

$$\rightarrow 21 \frac{d^2 v_c}{dt^2} + 22 \frac{dv_c}{dt} + 7v_c = 12\delta'(t) + 15\delta(t)$$

در $t=0^-$ بارها اتصال کوتاه و $i_s(0^-) = 0$ می باشد بنابراین جریان گذرنده از مقاومت $\frac{1}{2}$ اهم برابر است با:

$$i_s(0^-) = \frac{1 \cdot 1}{1 + \frac{1}{2}} = \frac{2}{3} \rightarrow v_c(0^-) = \frac{1}{2} i_s(0^-) = \frac{1}{3}$$

و با اشتغال گیری از معادله دیفرانسیل در فاصله $t=0^+$ تا ∞ داریم:

$$۲۱ \frac{dv_0(s^+)}{dt} + ۲۲ \left(\frac{x}{y} \right) = ۱۵ \rightarrow \frac{dv_0(s^+)}{dt} = \frac{۳}{۲۱}$$

می دانیم که برای $t > 0$ ، $\delta'(t) = \delta(t) = 0$ می باشد پس معادله دیفرانسیل فوق را می توان بصورت زیر نوشت:

$$۲۱ \frac{d^2 v_0}{dt^2} + ۲۲ \frac{dv_0}{dt} + ۷v_0 = 0 \quad , \quad v_0(s^+) = \frac{1}{y} \quad , \quad \frac{dv_0(s^+)}{dt} = \frac{۳}{۲۱}$$

معادله مشخصه: $۲۱s^2 + ۲۲s + ۷ = 0 \rightarrow s = -۰/۱۳ \quad , \quad -۰/۱۳$

$$\rightarrow v_0(t) = K_1 e^{-۰/۱۳t} + K_2 e^{-۰/۱۳t} \quad , \quad t > 0$$

$$\begin{cases} v_0(s^+) = \frac{1}{y} \rightarrow K_1 + K_2 = \frac{1}{y} \\ \frac{dv_0(s^+)}{dt} = \frac{۳}{۲۱} \rightarrow -۰/۱۳K_1 - ۰/۱۳K_2 = \frac{۳}{۲۱} \end{cases} \rightarrow K_1 = -۰/۱۶۱ \quad , \quad K_2 = -۰/۱۳۱$$

$$\rightarrow v_0(t) = (-۰/۱۶۱ e^{-۰/۱۳t} - ۰/۱۳۱ e^{-۰/۱۳t}) u(t)$$

و با مشتق گیری از پاسخ پله، پاسخ ضربه را بصورت زیر بدست می آوریم:

$$\begin{aligned} h(t) = \frac{dv_0(t)}{dt} &= \left((-۰/۱۶۱)(-۰/۱۳) e^{-۰/۱۳t} + (-۰/۱۳۱)(-۰/۱۳) e^{-۰/۱۳t} \right) u(t) \\ &+ (-۰/۱۳ e^{-۰/۱۳t} - ۰/۱۳ e^{-۰/۱۳t}) \delta(t) = \left(۰/۰۲۱ e^{-۰/۱۳t} + ۰/۰۱۷ e^{-۰/۱۳t} \right) + ۰/۰۱۳ \delta(t) \end{aligned}$$

مسئله ۶۲

الف- معادلات حرکت را به صورت دو معادله دیفرانسیلی (انگرالی) بر حسب متغیرهای x_1 و x_2 بنویسید.

ب- یک مدار الکتریکی رسم کنید که رفتار آن با رفتار سیستم مکانیکی فوق مشابه باشد. معادلات این مدار را بنویسید و شباهتها را دقیقاً نشان دهید.

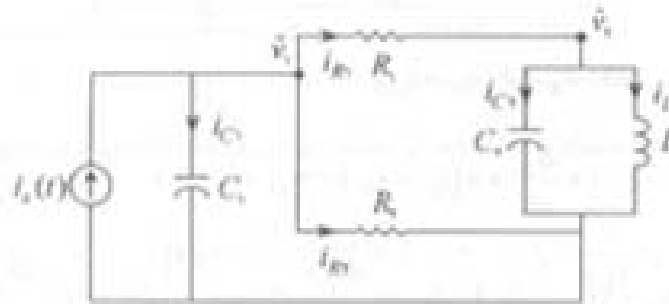
شکل مسئله ۶۲

حل: الف - با توجه به شکل مسئله و با صرفه نظر از نیروی گرانش داریم:

$$f_{B_1} + f_{B_2} + f_{M_1} = f_s \rightarrow B_1(v_1 - v_2) + B_2(v_1 - v_2) + M_1 \frac{dv_1}{dt} = f_s$$

$$f_{B_1} = f_{M_2} + f_{L_2} \rightarrow B_1(v_1 - v_2) = M_2 \frac{dv_2}{dt} + K \int (v_1 - v_2) dt$$

به مدار مشابه بصورت زیر می‌باشد.



$$i_{B_1} + i_{B_2} + i_{M_1} = i_s \rightarrow \frac{1}{R_1}(v_1 - v_2) + \frac{1}{R_2}(v_1 - v_2) + C_1 \frac{dv_1}{dt} = i_s$$

$$i_{B_1} = i_{M_2} + i_{L_2} \rightarrow \frac{1}{R_2}(v_1 - v_2) = C_2 \frac{dv_2}{dt} + \frac{1}{L} \int (v_1 - v_2) dt$$

از آنجا که معادلات بدست آمده برای متغیرهای (v_1, v_2) و (i_s, i_L) یکسان است لذا دو سیستم فوق معادلاتی که شباهت با هم دارند بصورت زیر اند.

سیستم الکتریکی	سیستم مکانیکی
ولتاژ v	سرعت v
جریان i	نیرو f
رسانایی $\frac{1}{R}$	ضریب میرایی B
خازن C	جرم M
سلف $\frac{1}{L}$	فنر K

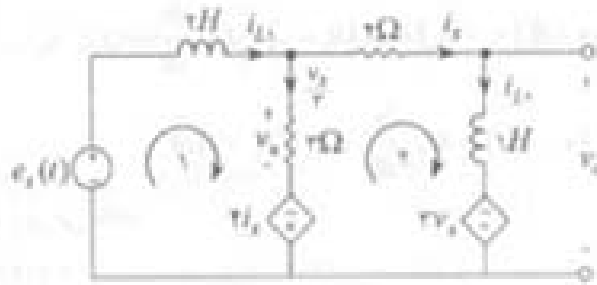
مسئله ۶۳

الف - معادلات حالت را نوشته و v_o را بر حسب متغیرهای حالت بیان کنید.

ب - معادله دیفرانسیل v_o بر حسب e_s را بدست آورید.

شکل مسئله ۶۳

حل: الف - با انتخاب جریان سلفها به عنوان متغیرهای حالت و با توجه به شکل زیر داریم.



$$i_s = i_{L2}, \quad \frac{v_s}{\tau} = i_{L1} - i_{L2} \rightarrow v_s = \tau(i_{L1} - i_{L2})$$

$$\text{برای KVL} \rightarrow -e_s + \tau \frac{di_{L1}}{dt} + \tau(i_{L1} - i_{L2}) - \tau i_{L1} = 0 \rightarrow \frac{di_{L1}}{dt} = -\frac{\tau}{\tau} i_{L1} + \frac{\tau}{\tau} i_{L2} + \frac{1}{\tau} e_s$$

$$\text{برای KVL} \rightarrow \tau i_{L1} - \tau(i_{L1} - i_{L2}) + \tau i_{L2} + \frac{dv_s}{dt} - \tau(i_{L1} - i_{L2}) = 0 \rightarrow \frac{dv_s}{dt} = \tau i_{L1} - \tau i_{L2}$$

$$v_s = \frac{dv_s}{dt} - \tau v_s = \tau i_{L1} - \tau i_{L2} - \tau(i_{L1} - i_{L2}) = \tau i_{L1} - \tau i_{L2}$$

ب - با استفاده از نمایش اپراتوری معادلات دیفرانسیل و با بکارگیری معادلات حالت داریم.

$$\frac{di_{L1}}{dt} = -\frac{\tau}{\tau} i_{L1} + \frac{\tau}{\tau} i_{L2} + \frac{1}{\tau} e_s \rightarrow (\tau D + \tau) i_{L1} - \tau i_{L2} = e_s$$

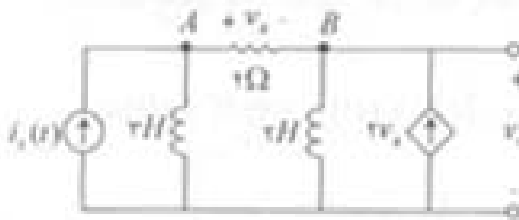
$$\frac{dv_s}{dt} = \tau i_{L1} - \tau i_{L2} \rightarrow \tau i_{L1} - (D + \tau) i_{L2} = 0$$

$$v_s = \tau i_{L1} - \tau i_{L2} \rightarrow \tau i_{L1} - \tau i_{L2} - v_s = 0$$

$$v_s = \begin{vmatrix} \tau D + \tau & -\tau & e_s \\ \tau & -(D + \tau) & 0 \\ \tau & -\tau & 0 \end{vmatrix} = \frac{\tau D - \tau^2}{\tau D^2 + \tau D - \tau^2} e_s \rightarrow \tau \frac{dv_s}{dt} + \tau^2 v_s - \tau v_s = \tau \frac{de_s}{dt} - \tau e_s$$

مسئله ۶۳

معادله دیفرانسیل v_o بر حسب i_s را بدست آورید.



شکل مسئله ۶۳

حل: با توجه به شکل مسئله و با استفاده از نمایش ابرتوری معادلات انگرالی-دیفرانسیل داریم

$$\textcircled{A} \text{ برای KCL} \rightarrow -i_s + \frac{1}{\tau} \int v_o dt + \frac{v_A - v_o}{\tau} = 0 \rightarrow -i_s + \frac{1}{\tau D} v_o + \frac{v_A - v_o}{\tau} = 0$$

$$\rightarrow v_o = \frac{Dv_o + \tau Dv_o}{D+1} \quad \therefore v_o = v_A - v_o = \frac{Dv_o + \tau Dv_o}{D+1} - v_o = \frac{-v_o + \tau Dv_o}{D+1}$$

$$\textcircled{B} \text{ برای KCL} \rightarrow \frac{1}{\tau} \int v_o dt - \tau v_o - \frac{v_o}{\tau} = 0 \rightarrow \frac{1}{\tau D} v_o - \tau \left(\frac{-v_o + \tau Dv_o}{D+1} \right) = 0$$

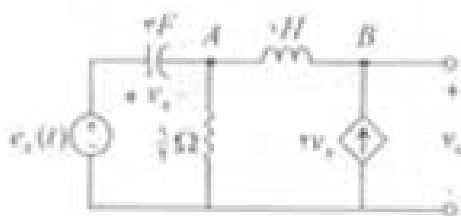
$$(1+D+1)v_o = \tau D^2 i_s \rightarrow 1 + \frac{dv_o}{dt} + \tau v_o = \tau v \frac{d^2 i_s}{dt^2}$$

مسئله ۶۵

معادله دیفرانسیلی که ارتباط v_o و v_s را توصیف

می کند بدست آورید. چرا با وجود یک سلف و

یک خازن معادله دیفرانسیل از مرتبه اول است.



شکل مسئله ۶۵

حل: با توجه به شکل مسئله و با بکارگیری نمایش ابرتوری معادلات انگرالی-دیفرانسیل داریم

$$\textcircled{A} \text{ برای KCL} \rightarrow \tau \frac{d}{dt}(v_s - v_o) + \frac{v_A}{\tau} \int (v_s - v_o) dt = 0$$

$$\rightarrow \tau D(v_s - v_o) + \tau v_o \frac{v_A - v_o}{D} = 0 \rightarrow v_o = \frac{\tau D^2 v_s + v_o}{\tau D^2 + \tau D + 1}$$

$$v_s = e_s - v_r = e_s - \frac{\tau D' e_s + v_o}{\tau D' + \tau D + 1} = \frac{(\tau D + 1)e_s - v_o}{\tau D' + \tau D + 1}$$

Ⓒ. KCL برای گره K → $\int (v_s - v_o) dt - \tau v_o = 0$

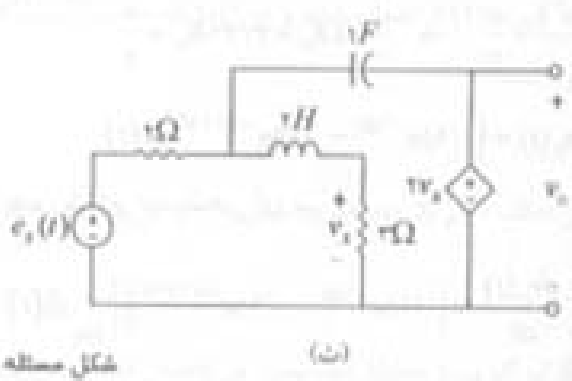
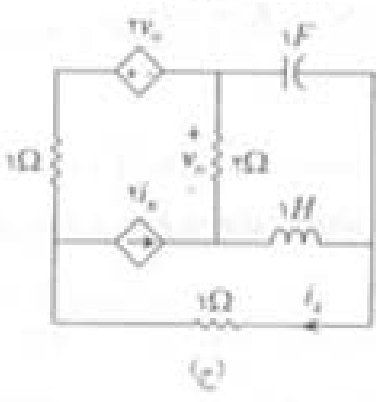
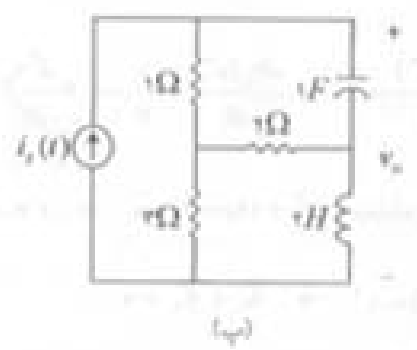
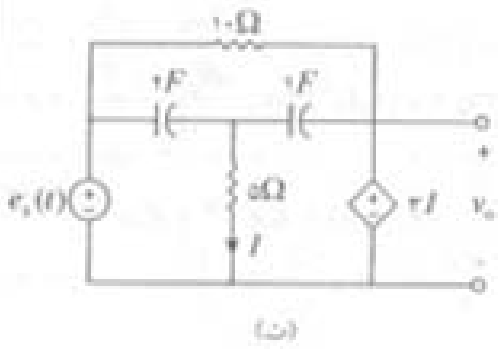
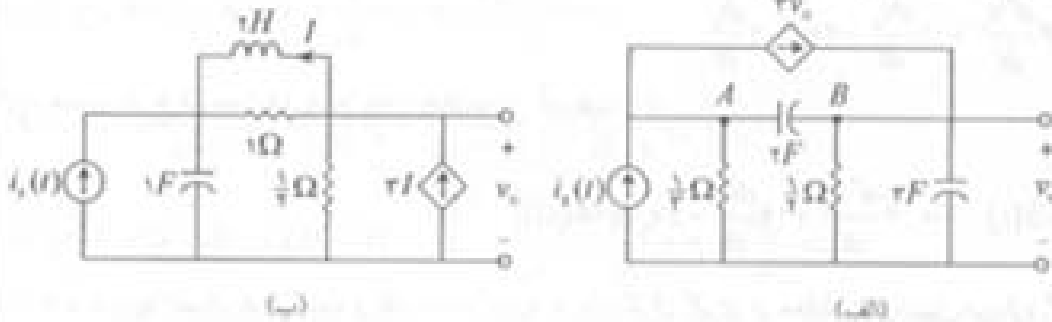
$$\frac{1}{D} \left(v_s - \frac{\tau D' e_s + v_o}{\tau D' + \tau D + 1} \right) - \tau \frac{(\tau D + 1)e_s - v_o}{\tau D' + \tau D + 1} = 0 \rightarrow (\tau D' + \tau D)v_o = (\tau D' + \tau D)e_s$$

$$\rightarrow (\tau D + \tau)v_o = (\tau D + \tau)e_s \rightarrow \tau \frac{dv_o}{dt} + \tau v_o = \tau \frac{de_s}{dt} + \tau e_s$$

باتوجه به شکل مدار ملاحظه می شود که جریان سلف برابر $-\tau v_o$ است و v_r ولتاژ دو سر خازن می باشد بنابراین ولتاژ خازن و جریان سلف به هم وابسته اند پس انتخاب یکی از آنها به عنوان متغیر حالت کافی بوده و لذا مدار مرتبه اول است.

مسئله ۶۶

معادله دیفرانسیل ارتباط دهنده خروجی v_o ورودی مدارهای شکل مسئله ۶۶ و پاسخ ضربه هر یک را بدست آورید.



شکل مسئله ۶۶

حل: الف - با توجه به شکل مسئله و با بکارگیری نمایش اپراتوری معادلات دیفرانسیل داریم

$$\textcircled{B} \text{ برای گره } KCL \rightarrow 2 \frac{dv_o}{dt} + \frac{v_o}{1} + 2 \frac{d(v_o - v_s)}{dt} - 2v_o = 0$$

$$\rightarrow 2Dv_o + 2v_o + 2D(v_o - v_s) - 2v_o = 0 \rightarrow v_s = \frac{5D-1}{1D} v_o$$

④ برای KCL → $-i_s + 2v_o + \frac{v_A}{\tau} + \tau \frac{d(v_A - v_o)}{dt} = 0$

→ $-i_s + 2v_o + \tau \left(\frac{\Delta D - 1}{\tau D} v_o \right) + \tau D \left(\frac{\Delta D - 1}{\tau D} v_o - v_o \right) = 0 \rightarrow (\tau D' + 11D - \tau) v_o = \tau D i_s$

→ $\tau \frac{d^2 v_o}{dt^2} + 11 \frac{dv_o}{dt} - \tau v_o = \tau \frac{di_s}{dt}$

برای محاسبه پاسخ ضربه، ابتدا پاسخ پله را بدست می آوریم.

$i_s(t) = u(t) \rightarrow \tau \frac{d^2 v_o}{dt^2} + 11 \frac{dv_o}{dt} - \tau v_o = \tau \delta(t)$

در $t = 0^+$ خازنها اتصال کوتاه بوده و لذا $v_o(0^+) = 0$ و با انتگرال گیری از معادله دیفرانسیل در بازه 0^- تا 0^+ داریم:

$\tau \frac{dv_o(0^+)}{dt} = \tau \rightarrow \frac{dv_o(0^+)}{dt} = \frac{1}{\tau} \rightarrow \tau \frac{d^2 v_o}{dt^2} + 11 \frac{dv_o}{dt} - \tau v_o = 0, v_o(0^+) = 0, \frac{dv_o(0^+)}{dt} = \frac{1}{\tau}, t > 0$

معادله مشخصه: $\tau s^2 + 11s - \tau = 0 \rightarrow s = -1/10, -\tau/\tau\tau \rightarrow v_o(t) = K_1 e^{-t/10} + K_2 e^{-\tau/\tau\tau}$

$v_o(0^+) = 0 \rightarrow K_1 + K_2 = 0$

$\frac{dv_o(0^+)}{dt} = \frac{1}{\tau} \rightarrow -1/10 K_1 - \tau/\tau\tau K_2 = \frac{1}{\tau} \rightarrow K_1 = -1/10, K_2 = -1/10$

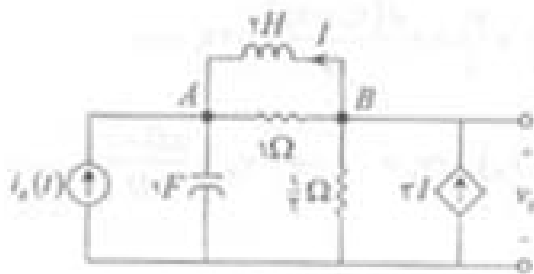
→ $v_o(t) = (-1/10 e^{-t/10} - 1/10 e^{-\tau/\tau\tau}) u(t)$

و با گرفتن مشتق از پاسخ پله فوق پاسخ ضربه را بصورت زیر بدست می آوریم.

$h(t) = \frac{dv_o(t)}{dt} = (-1/10 e^{-t/10} - 1/10 e^{-\tau/\tau\tau}) \Big|_{t=0} \delta(t)$

$-((-1/10)(-1/10) e^{-t/10} - (-1/10)(-\tau/\tau\tau) e^{-\tau/\tau\tau}) u(t) \rightarrow h(t) = (-1/10 e^{-t/10} + \tau/10 e^{-\tau/\tau\tau}) u(t)$

ب - با توجه به شکل مسئله و با یکبارگیری نمایش ایرتوری معادلات انتگرال دیفرانسیل داریم:



$$I = \frac{1}{\tau} \int (v_c - v_d) dt = \frac{1}{\tau D} (v_c - v_d)$$

(B) KCL برای گره $\rightarrow \frac{1}{\tau D} (v_c - v_d) - \tau \left\{ \frac{1}{\tau D} (v_c - v_d) \right\} + \frac{v_c - v_d}{1} + \frac{v_c}{1} = 0 \rightarrow v_d = \frac{\tau D - 1}{D - 1} v_c$

(A) KCL برای گره $\rightarrow -i_c + \frac{d}{dt} v_d - I + \frac{v_d - v_c}{1} = 0$

$$\rightarrow -i_c + D \frac{\tau D - 1}{D - 1} v_c - \frac{1}{\tau D} \left(v_c - \frac{\tau D - 1}{D - 1} v_c \right) + \frac{\tau D - 1}{D - 1} v_c - v_c = 0$$

$$\rightarrow (\tau D^2 + D + 1) v_c - (D - 1) i_c \rightarrow \tau \frac{d^2 v_c}{dt^2} + \frac{dv_c}{dt} + v_c = \frac{di_c}{dt} - i_c$$

به ازای ورودی ضربه داریم:

$$\rightarrow \tau \frac{d^2 v_c}{dt^2} + \frac{dv_c}{dt} + v_c = \delta'(t) - \delta(t) = 0, \quad t > 0$$

معادله مشخصه: $\tau s^2 + s + 1 = 0 \rightarrow s = -\frac{1}{\tau} \pm \frac{\sqrt{\tau}}{\tau} i$

$$\rightarrow v_c(t) = e^{-\frac{t}{\tau}} \left(A \cos \frac{\sqrt{\tau}}{\tau} t + B \sin \frac{\sqrt{\tau}}{\tau} t \right), \quad t > 0$$

در $t = 0$ ضربه اعمال شده و از آنجا که مدار اتصال کوتاه می باشد لذا جریان کاملاً از بخارن گذشته و خواهیم داشت:

$$v_c(0^+) = v_c(0^-) + \int_{0^-}^{0^+} \delta(t) dt = 0 + 1 = 1$$

همچنین سلف مدار باز خواهد بود پس $i = 0$ می باشد و با استفاده از قاعده تقسیم ولتاژ داریم:

$$v_c(0^+) = \frac{1}{1 + \frac{1}{\tau}} v_c(0^+) = \frac{1}{\tau} V$$

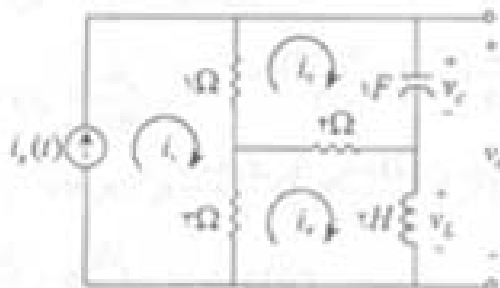
و با اشتکال گیری از معادله دیفرانسیل در دامنه $t > 0$ داریم:

$$\tau \frac{dv_c(0^+)}{dt} + \frac{1}{\tau} = -1 \rightarrow \frac{dv_c(0^+)}{dt} = -\frac{\tau}{1}$$

$$\left\{ \begin{array}{l} v_c(0^+) = \frac{1}{\tau} \rightarrow A = \frac{1}{\tau} \\ \frac{dv_c(0^+)}{dt} = -\frac{\tau}{1} \rightarrow -\frac{1}{\tau} A + \frac{\sqrt{\tau}}{\tau} B = -\frac{\tau}{1} \end{array} \right. \rightarrow B = -\frac{\tau}{\sqrt{\tau}}$$

$$\rightarrow v_o(t) = e^{-t} \left(\frac{1}{\tau} \cos \frac{\sqrt{\tau}}{\tau} t - \frac{5}{\tau} \sqrt{\tau} \sin \frac{\sqrt{\tau}}{\tau} t \right), t > 0$$

پس با توجه به شکل مسئله و با بکارگیری نمایش ابرتوری معادلات اشکال - و غیرتسبیل داریم.



$$i_1 = i_2$$

$$\begin{cases} \text{KVL برای مش 1} \rightarrow (i_1 - i_2) + \int i_2 dt + 1(i_1 - i_2) = 0 \rightarrow (i_1 - i_2) + \frac{1}{D} i_2 + 1(i_1 - i_2) = 0 \\ \text{KVL برای مش 2} \rightarrow 1(i_1 - i_2) + 1(i_1 - i_2) + \tau \frac{di_3}{dt} = 0 \rightarrow 2(i_1 - i_2) + 1(i_1 - i_2) + \tau D i_3 = 0 \end{cases}$$

$$\rightarrow \begin{cases} (\tau D + 1)i_1 - \tau D i_3 = D i_2 \\ -2i_1 + (\tau D + 5)i_2 = \tau i_3 \end{cases} \rightarrow i_2 = \frac{\begin{vmatrix} D i_2 & -\tau D \\ \tau i_3 & \tau D + 5 \end{vmatrix}}{\begin{vmatrix} \tau D + 1 & -\tau D \\ -2 & \tau D + 5 \end{vmatrix}} = \frac{\tau D^2 + 11D}{\tau D^2 + 13D + 5} i_3$$

$$\rightarrow i_2 = \frac{\begin{vmatrix} \tau D + 1 & D i_2 \\ -2 & \tau i_3 \end{vmatrix}}{\begin{vmatrix} \tau D + 1 & -\tau D \\ -2 & \tau D + 5 \end{vmatrix}} = \frac{11D + \tau}{\tau D^2 + 13D + 5} i_3$$

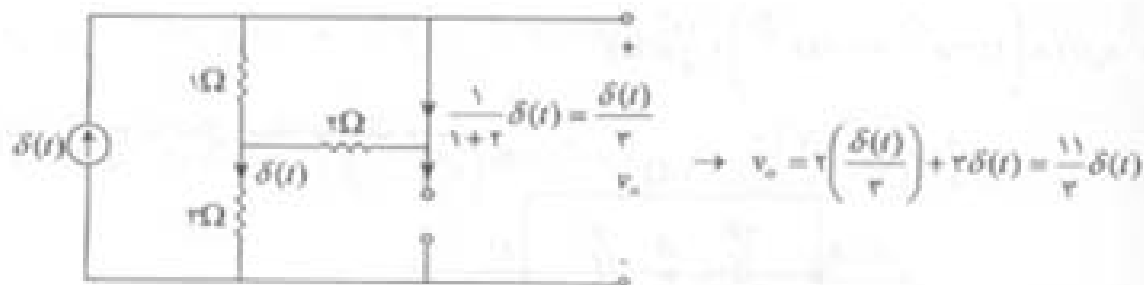
$$\rightarrow v_o = v_c + v_L = \int i_2 dt + \tau \frac{di_3}{dt} = \frac{1}{D} \left(\frac{\tau D^2 + 11D}{\tau D^2 + 13D + 5} \right) i_3 + \tau D \left(\frac{11D + \tau}{\tau D^2 + 13D + 5} \right) i_3$$

$$\rightarrow (\tau D^2 + 13D + 5)v_o = (11\tau D^2 + 18D + 11)i_3 \rightarrow \tau \frac{d^2 v_o}{dt^2} + 13 \frac{dv_o}{dt} + 5v_o = 11\tau \frac{d^2 i_3}{dt^2} + 18 \frac{di_3}{dt} + 11i_3$$

به ازای $i_3(t) = \delta(t)$ پاسخ ضربه v_o را بدست خواهیم آورد.

$$\tau \frac{d^2 v_o}{dt^2} + 13 \frac{dv_o}{dt} + 5v_o = 11\tau \delta''(t) + 18\delta'(t) + 11\delta(t)$$

در $t = 0$ ، خازن اتصال کوتاه و سلف مدار باز می باشد و ضربه $\delta(t)$ نیز وارد می شود.



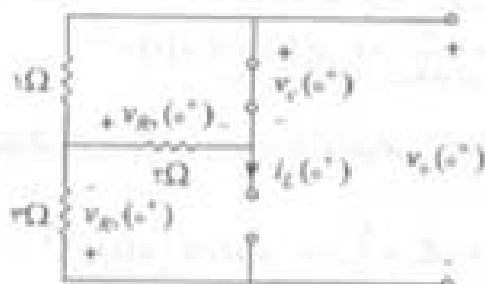
پس $v_c(t)$ شامل ضربه $\frac{11}{3} \delta(t)$ نیز می باشد و با توجه به معادله دیفرانسیل داریم:

$$\text{معادله مشخصه: } 9s^2 + 12s + 5 = 0 \rightarrow s = -\frac{1}{3}, -\frac{5}{9} \rightarrow v_c(t) = K_1 e^{-\frac{t}{3}} + K_2 e^{-\frac{5t}{9}} + \frac{11}{3} \delta(t)$$

از آنجا که جریان ضربه $\frac{\delta(t)}{3}$ از خازن عبور می کند و ولتاژ $\frac{11}{3} \delta(t)$ به دو سر سلف اعمال می شود خواهیم داشت:

$$v_c(t^+) = v_c(t^-) + \int_{t^-}^{t^+} \frac{\delta(t)}{3} dt = 0 + \frac{1}{3} = \frac{1}{3} V, \quad i_L(t^+) = i_L(t^-) + \frac{1}{9} \int_{t^-}^{t^+} \frac{11}{3} \delta(t) dt = \frac{11}{9}$$

بنابراین در $t = 0^+$ مدار بصورت زیر خواهد بود:



$$v_c(t^+) = v_c(t^-) - v_{R1}(t^+) - v_{R2}(t^+) = v_c(t^+) - 2i_L(t^+) - 2 \left(\frac{1}{1+2} i_L(t^+) \right) = -9/29$$

و با اشتغال گیری از معادله دیفرانسیل در فاصله 0^- تا 0^+ ، را بدست می آوریم:

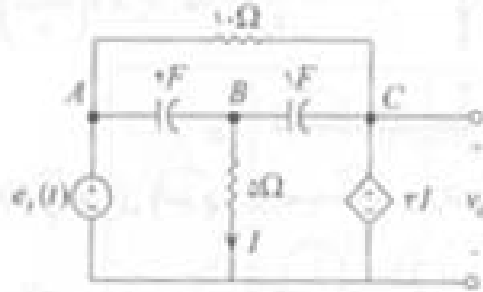
$$9 \frac{dv_c(t^+)}{dt} + 12(-9/29) = 11 \rightarrow \frac{dv_c(t^+)}{dt} = 15/98$$

$$v_c(t^+) = -9/29 \rightarrow K_1 + K_2 = -9/29$$

$$\frac{dv_c(t^+)}{dt} = 15/98 \rightarrow -\frac{1}{3} K_1 - \frac{5}{9} K_2 = 15/98 \rightarrow K_1 = 2/29, K_2 = -11/9$$

$$\rightarrow v_o(t) = \left(\frac{1}{\tau} v e^{-\frac{t}{\tau}} + \frac{1}{\tau} v e^{-\frac{t}{\tau}} \right) + \frac{1}{\tau} \delta(t)$$

ت - با توجه به شکل مسئله می توان نوشت:



$$v_A = e_s, v_C = v_o, v_o = rI \rightarrow I = \frac{v_o}{r}, v_B = 2I = \frac{2}{r} v_o$$

$$\textcircled{B} \text{ برای KCL} \rightarrow \frac{d\left(\frac{2}{r} v_o - e_s\right)}{dt} + \frac{v_o}{r} + \frac{d\left(\frac{2}{r} v_o - v_o\right)}{dt} = 0 \rightarrow \tau \frac{dv_o}{dt} + \frac{v_o}{r} = \tau \frac{de_s}{dt}$$

برای معادله پاسخ ضربه، ابتدا پاسخ پله را محاسبه خواهیم کرد.

$$e_s(t) = u(t) \rightarrow \tau \frac{dv_o}{dt} + \frac{v_o}{r} = \tau \delta(t)$$

$$\text{معادله مشخصه: } \tau s + \frac{1}{r} = 0 \rightarrow s = -\frac{1}{\tau r} \rightarrow v_o(t) = K u(t) e^{-\frac{t}{\tau r}}$$

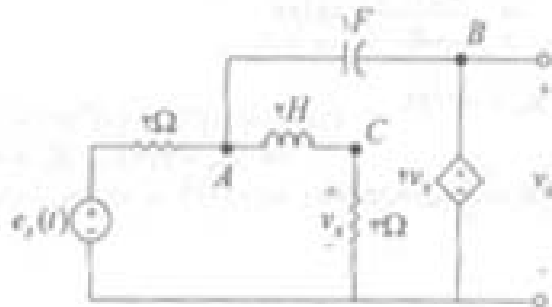
با انگرال گیری از طرفین معادله دیفرانسیل در بازه $t^+ < t^- < t^+$ خواهیم داشت:

$$\tau v_o(t^+) = \tau \rightarrow v_o(t^+) = \frac{1}{r} \rightarrow K_1 = \frac{1}{r} \rightarrow v_o(t) = \frac{1}{r} u(t) e^{-\frac{t}{\tau r}}$$

در ادامه با گرفتن مشتق از پاسخ پله پاسخ ضربه را بدست خواهیم آورد.

$$h(t) = \frac{dv_o(t^+)}{dt} = -\frac{1}{\tau r} \left(\frac{1}{r} u(t) e^{-\frac{t}{\tau r}} \right) + \frac{1}{r} \delta(t) e^{-\frac{t}{\tau r}} = -\frac{1}{\tau r^2} u(t) e^{-\frac{t}{\tau r}} + \frac{1}{r} \delta(t)$$

ت - با توجه به شکل مسئله و نمایش لپلاسی معادلات انگرال - دیفرانسیل داریم:



$$v_B = v_C \quad , \quad 1v_A = v_C \rightarrow v_A = \frac{v_C}{1} \quad , \quad v_C = v_A = \frac{v_C}{1}$$

$$\textcircled{C} \text{ برای KCL} \rightarrow \frac{1}{1} \int \left(\frac{v_C}{1} - v_A \right) dt + \frac{v_C}{1} = 0 \rightarrow \frac{1}{1D} \left(\frac{v_C}{1} - v_A \right) + \frac{v_C}{1} = 0$$

$$\rightarrow v_A = \frac{1D+1}{1} v_C$$

$$\textcircled{A} \text{ برای KCL} \rightarrow \frac{\frac{1D+1}{1} v_C - e_s}{1} + \frac{1}{1D} \left(\frac{1D+1}{1} v_C - \frac{v_C}{1} \right) + D \left(\frac{1D+1}{1} v_C - v_C \right) = 0$$

$$\rightarrow (1D^2 - 1D + 0)v_C = 1e_s \rightarrow 1 \frac{d^2 v_C}{dt^2} - 1 \frac{dv_C}{dt} + 0v_C = 1e_s$$

برای نام به ازای $e_s(t) = \delta(t)$ پاسخ ضربه v_C را بدست خواهیم آورد.

$$1 \frac{d^2 v_C}{dt^2} - 1 \frac{dv_C}{dt} + 0v_C = 1\delta(t)$$

$$\text{معادله مشخصه: } 1s^2 - 1s + 0 = 0 \rightarrow s = -\frac{1}{2} \pm j \rightarrow v_C(t) = e^{-\frac{1}{2}t} (A \cos t + B \sin t) \quad , \quad t > 0$$

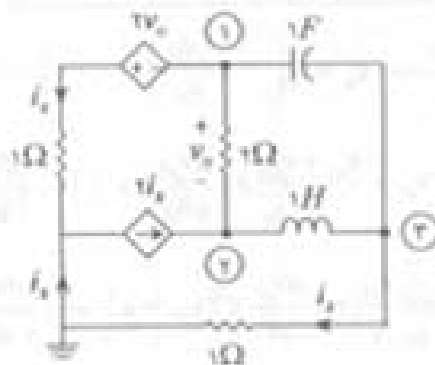
در $t = 0^+$ سلف مدار باز خواهد بود. بنابراین $v_C = 0$ در نتیجه $v_C(0^+) = 0$ می باشد و با انتگرال گیری از معادله

دیفرنسیل در فاصله 0^+ تا 0^- ، $\frac{dv_C(0^+)}{dt}$ را بدست خواهیم آورد.

$$1 \frac{dv_C(0^+)}{dt} = 0 \rightarrow \frac{dv_C(0^+)}{dt} = \frac{1}{1}$$

$$\begin{cases} v_C(0^+) = 0 \rightarrow A = 0 \\ \frac{dv_C(0^+)}{dt} = \frac{1}{1} \rightarrow \frac{1}{1} A = B \frac{1}{1} \rightarrow B = \frac{1}{1} \end{cases} \rightarrow v_C(t) = \frac{1}{1} u(t) \sin t e^{-\frac{1}{2}t}$$

ج - با توجه به شکل مسئله و با یکبارگیری نمایش اپراتوری معادلات انتگرال - دیفرانسیل داریم.



$$v_1 = i_1 \cdot r_1 \quad v_2 = i_2 - 2v_0 \rightarrow v_2 - v_1 = 2v_0 \quad v_1 - v_0 = v_0 \rightarrow v_2 - v_0 = 2v_0$$

$$\textcircled{1} \text{ برای KCL} \rightarrow i_1 + \frac{v_0}{r} + \frac{d}{dt}(v_1 - v_0) = 0 \rightarrow v_1 + \frac{v_0}{r} + D(-2v_0) = 0$$

$$\rightarrow v_1 = \left(2D - \frac{1}{r}\right)v_0$$

$$\textcircled{2} \text{ برای KCL} \rightarrow \frac{d}{dt}(v_2 - v_1) + \int (v_2 - v_1) dt + \frac{v_2}{r} = 0$$

$$\rightarrow D(2v_0) + \frac{1}{D}(2v_0) + \left(2D - \frac{1}{r}\right)v_0 = 0$$

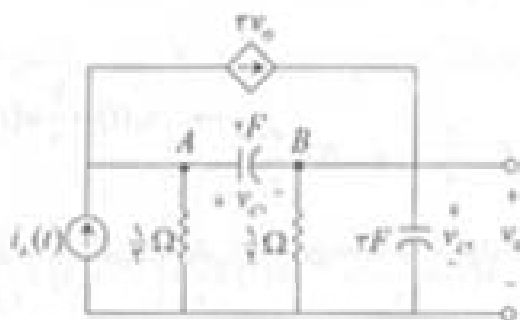
$$\rightarrow (2D^2 - D + \frac{1}{r})v_0 = 0 \rightarrow 2 \frac{d^2 v_0}{dt^2} - \frac{dv_0}{dt} + \frac{1}{r}v_0 = 0$$

از آنجا که هیچگونه منبع ناپسته ای داده نشده لذا نمی توان پاسخ ضربه ای برای v_0 بدست آورد.

مسئله ۶۷

معادلات حالت مدارهای مسئله ۶۶ را بنویسید و v_0 را بر حسب ترکیب خطی متغیرهای حالت بیان کنید.

حل : الف - با انتخاب ولتاژ مجازتها به عنوان متغیرهای حالت داریم

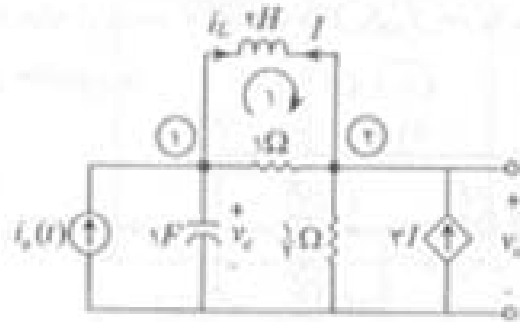


$$v_2 = v_{1c} = v_0 \quad v_A = v_{1c} + v_{2c} \rightarrow v_0 = v_{1c}$$

$$\textcircled{A} \text{ برای KCL} \rightarrow -i_1 + 2v_{1c} + \frac{v_{1c} + v_{2c}}{\frac{1}{2}} + \frac{dv_{1c}}{dt} = 0 \rightarrow \frac{dv_{1c}}{dt} = -\frac{2}{r}v_{1c} - 2v_{2c} + \frac{1}{r}i_1$$

$$\textcircled{B} \text{ برای KCL} \rightarrow -2 \frac{dv_{2c}}{dt} + \frac{v_{2c}}{\frac{1}{2}} + 2 \frac{dv_{2c}}{dt} - 2v_{1c} = 0 \rightarrow \frac{dv_{2c}}{dt} = -v_{1c} - \frac{5}{r}v_{2c} + \frac{1}{r}i_1$$

ب) با انتخاب جریان سلف و ولتاژ خازن به عنوان متغیرهای حالت و با توجه به شکل (ب) داریم.

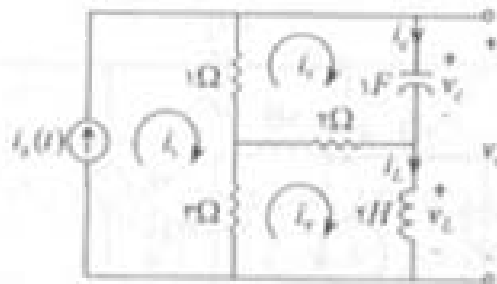


$$\text{KCL برای گره 2} \rightarrow \frac{v_C - v_C}{1} + \frac{v_C}{1} - i_L = 2(-i_L) \rightarrow v_C = \frac{1}{2}v_C - \frac{2}{1}i_L$$

$$\text{KCL برای گره 1} \rightarrow -i_L + i_L + \frac{v_C - \left(\frac{1}{2}v_C - \frac{2}{1}i_L\right)}{1} + \frac{dv_C}{dt} = 0 \rightarrow \frac{dv_C}{dt} = -\frac{1}{2}v_C - \frac{5}{1}i_L + i_L$$

$$\text{KVL برای مش 1} \rightarrow 2\frac{di_L}{dt} + \left(\frac{1}{2}v_C - \frac{2}{1}i_L\right) - v_C = 0 \rightarrow \frac{di_L}{dt} = \frac{1}{2}v_C + \frac{1}{1}i_L$$

ب) با توجه به شکل (ب) و با انتخاب ولتاژ خازن و جریان سلف به عنوان متغیرهای حالت داریم.



$$i_1 = i_L \quad i_2 = i_3 = \frac{dv_C}{dt} \quad i_3 = i_L \quad v_C = 2\frac{di_L}{dt}$$

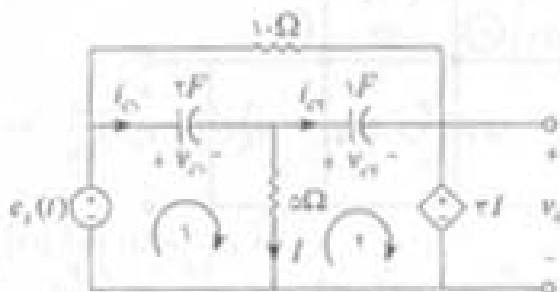
$$\text{KVL برای مش 1} \rightarrow \left(\frac{dv_C}{dt} - i_L\right) + v_C + 2\left(\frac{dv_C}{dt} - i_L\right) = 0 \rightarrow \frac{dv_C}{dt} = -\frac{1}{2}v_C + \frac{2}{1}i_L + \frac{1}{2}i_L$$

$$\text{KVL برای مش 2} \rightarrow 2(i_L - i_3) + 2\left(i_L - \frac{dv_C}{dt}\right) + 2\frac{di_L}{dt} = 0$$

$$\rightarrow 2(i_L - i_3) + 2\left(i_L + \frac{1}{2}v_C - \frac{2}{1}i_L - \frac{1}{2}i_L\right) + 2\frac{di_L}{dt} = 0 \rightarrow \frac{di_L}{dt} = -\frac{1}{2}v_C - \frac{11}{2}i_L + \frac{11}{1}i_L$$

$$v_c = v_r + v_L = v_r + r \frac{di}{dt} = \frac{1}{r} v_r - \frac{11}{r} i_L + \frac{11}{r} i_r$$

ث - با توجه به اینکه مدار مرتبه اول است لذا انتخاب ولتاژ یکی از خازنها به عنوان متغیر حالت کافیست که با انتخاب v_r به عنوان متغیر حالت داریم.



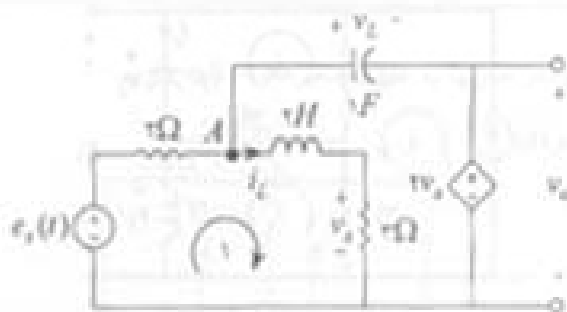
$$KVL \text{ برای مش } 2 \rightarrow -5i + v_r + 2i = 0 \rightarrow i = \frac{v_r}{5}$$

$$KVL \text{ برای حلقه شامل مش های 1 و 2} \rightarrow -e_s + v_r + v_L + r \left(\frac{v_r}{5} \right) = 0 \rightarrow v_L = e_s - \frac{5}{r} v_r$$

$$i = i_r - i_L \rightarrow \frac{v_r}{5} = r \frac{dv_r}{dt} - \frac{dv_L}{dt} = r \frac{d}{dt} \left(e_s - \frac{5}{r} v_r \right) - \frac{dv_L}{dt} \rightarrow \frac{dv_r}{dt} = -\frac{v_r}{12} + \frac{1}{r} \frac{de_s}{dt}$$

$$v_o = 2i = \frac{2}{5} v_r$$

ث - با انتخاب ولتاژ خازن و جریان سلف به عنوان متغیرهای حالت مورعیم داشت.



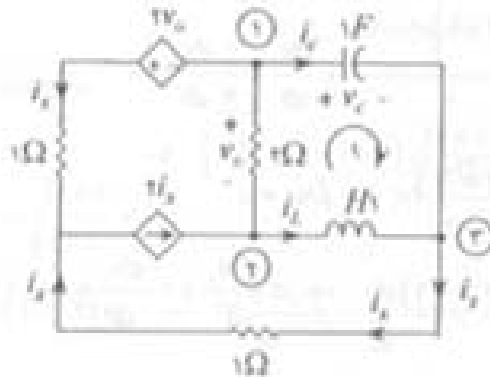
$$v_o = 2i_r \rightarrow v_o = 2v_r = 2i_r \cdot v_r \cdot v_L = 2i_r + v_r$$

$$KCL \text{ برای گره } A \rightarrow \frac{v_L + v_r - e_s}{r} + i_L + \frac{dv_L}{dt} = 0 \rightarrow \frac{dv_L}{dt} = -\frac{1}{r} v_r - 2i_L + \frac{1}{r} e_s$$

$$KVL \text{ برای مش } 1 \rightarrow -v_o + r \frac{di_L}{dt} + 2i_L = 0 \rightarrow -(2i_L + v_r) + r \frac{di_L}{dt} + 2i_L = 0$$

$$\rightarrow \frac{di_L}{dt} = \frac{1}{r} v_r + \frac{2}{r} i_L$$

ج - با توجه به شکل مسئله و با انتخاب ولتاژ خازن و جریان سلف به عنوان متغیرهای حالت داریم.



$$i_1 = i_c + i_L = \frac{dv_c}{dt} + i_L$$

⑤ برای KCL $\rightarrow -i_1 - \frac{v_c}{1} + i_2 = 0 \rightarrow -\left(\frac{dv_c}{dt} + i_L\right) - \frac{v_c}{1} + i_2 = 0$

$$\rightarrow v_c = -1 \frac{dv_c}{dt} + i_2$$

برای حلقه بیرونی KVL $\rightarrow -i_1 + v_c + v_L + i_3 = 0 \rightarrow 1 \left(-1 \frac{dv_c}{dt} - i_L\right) + v_c = 0$

$$\rightarrow \frac{dv_c}{dt} = \frac{1}{1} v_c - \frac{1}{1} i_L$$

① برای KVL $\rightarrow -\frac{di_L}{dt} - v_c + v_L = 0 \rightarrow -\frac{di_L}{dt} - \left(-1 \frac{dv_c}{dt} - i_L\right) + v_L = 0$

$$\rightarrow \frac{di_L}{dt} = \frac{1}{1} v_L \quad v_c = -1 \frac{dv_c}{dt} - i_L = -\frac{v_c}{1}$$

مسئله ۶۸

معادله دیفرانسیلی بر حسب v_1 و v_2 تشکیل داده و شرایط اولیه را مشخص کنید. ($v_1(0) = V_{01}$ و $v_2(0) = V_{02}$)

پاسخ v_1 و v_2 را بدست آورید.

شکل مسئله ۶۸

حل: با توجه به شکل مسئله و با بکارگیری نمایش اپراتوری معادلات دیفرانسیل داریم:

$$\begin{cases} v_1 = v_2 + \frac{1}{1} \frac{dv_1}{dt} = \left(\frac{1}{1} D + 1\right) v_2 \\ v_1 = v_2 + \frac{dv_2}{dt} = (D + 1) v_2 \end{cases} \rightarrow v_1 = \frac{\frac{1}{1} D + 1}{D + 1} v_2$$

$$\textcircled{4} \text{ برای KCL} \rightarrow \left(\frac{1}{\tau} D + 1 \right) v_1 - v_2 + \frac{dv_1}{dt} + \frac{1}{\tau} \frac{dv_2}{dt} = 0$$

$$\rightarrow \left(\frac{1}{\tau} D + 1 \right) v_1 - v_2 + D \frac{1}{D+1} v_1 + \frac{1}{\tau} D v_2 = 0$$

$$\rightarrow (\tau D' + 1 \cdot D + \tau) v_1 = (\tau D + \tau) v_2 \rightarrow \tau \frac{d^2 v_1}{dt^2} + 1 \cdot \frac{dv_1}{dt} + \tau v_1 = \tau \frac{dv_2}{dt} + \tau v_2$$

که شرایط اولیه آن عبارتند از:

$$v_1(0) = V_{cc}$$

$$\left[\text{KVL برای مش 1} \rightarrow -v_2 + (L_{11} + L_{12}) + L_{12} + v_1 = 0 \rightarrow \tau \frac{dv_1}{dt} - \frac{1}{\tau} \frac{dv_2}{dt} = -v_1 + v_2 \right.$$

$$\left. \text{KVL برای مش 2} \rightarrow -v_1 - L_{21} + L_{22} + v_2 = 0 \rightarrow -\frac{dv_1}{dt} + \frac{1}{\tau} \frac{dv_2}{dt} = v_1 - v_2 \right.$$

$$\rightarrow \begin{cases} \frac{dv_1}{dt} = -\frac{\tau}{\tau} v_1 + \frac{1}{\tau} v_2 + \frac{1}{\tau} v_2 \\ \frac{dv_2}{dt} = \frac{\tau}{\tau} v_1 - \frac{1}{\tau} v_2 + \frac{\tau}{\tau} v_2 \end{cases} \rightarrow \frac{dv_1(s)}{ds} = \frac{\tau}{\tau} V_{cc} - \frac{1}{\tau} V_{cc} + \frac{\tau}{\tau} v_2(s)$$

به ازای $v_2(t) = u(t) = \begin{cases} 1, & t > 0 \\ 0, & t < 0 \end{cases}$ واضح است که $V_{cc} = V_{cc} = 0$ و $v_2(s) = 1$ و پاسخ پله را می توان

به صورت زیر محاسبه کرد:

$$\tau \frac{d^2 v_1}{dt^2} + 1 \cdot \frac{dv_1}{dt} + \tau v_1 = 0 \quad , \quad v_1(0) = 0 \quad , \quad \frac{dv_1(0)}{dt} = \frac{\tau}{\tau} \quad , \quad t > 0$$

$$\text{معادله مشخصه: } \tau s^2 + 1 \cdot s + \tau = 0 \rightarrow s = -\frac{0}{\tau} \pm \frac{\sqrt{1^2}}{\tau}$$

$$\rightarrow v_1(t) = K_1 e^{\frac{-0 + \sqrt{1^2}}{\tau} t} - K_2 e^{\frac{-0 - \sqrt{1^2}}{\tau} t} \quad , \quad t > 0$$

$$v_1(0) = 0 \rightarrow K_1 + K_2 = 0$$

$$\left[\frac{dv_1(s)}{ds} = \frac{\tau}{\tau} \rightarrow -\left(\frac{0 + \sqrt{1^2}}{\tau} \right) K_1 + \left(-\frac{0 - \sqrt{1^2}}{\tau} \right) K_2 = \frac{\tau}{\tau} \rightarrow K_1 = \frac{\tau \sqrt{1^2}}{1^2} \quad , \quad K_2 = \frac{\tau \sqrt{1^2}}{1^2} \right.$$

$$\rightarrow v_1(t) = \frac{\tau \sqrt{1^2}}{1^2} \left(e^{\frac{-0 + \sqrt{1^2}}{\tau} t} - e^{\frac{-0 - \sqrt{1^2}}{\tau} t} \right)$$

در ادامه سعی می‌کنیم موارد فوق را برای v_1 تکرار کنیم.

$$\begin{cases} (\tau D^2 + 1 \cdot D + \tau)v_1 = (\tau D + \tau)v_1 \\ v_1 = \frac{1}{\tau} \frac{D+1}{D+1} v_1 \rightarrow v_1 = \frac{D+1}{\tau D+1} v_1 \end{cases} \rightarrow (\tau D^2 + 1 \cdot D + \tau) \frac{D+1}{\tau D+1} v_1 = \tau(D+1)v_1$$

$$\rightarrow (\tau D^2 + 1 \cdot D + \tau)v_1 = (D+1)v_1 \rightarrow \tau \frac{d^2 v_1}{dt^2} + 1 \cdot \frac{dv_1}{dt} + \tau v_1 = \frac{dv_1}{dt} + \tau v_1$$

و شرایط اولیه عبارتند از:

$$v_1(0) = V_{in} \quad \frac{dv_1(0)}{dt} = -\frac{\tau}{\tau} V_{in} + \frac{1}{\tau} V_{in} + \frac{1}{\tau} v_1(0)$$

به ازای $v_1(t) = u(t) = \begin{cases} 1, & t > 0 \\ 0, & t < 0 \end{cases}$ واضح است که $V_{in} = V_{out} = 0$ و $v_1(0) = 1$ بوده و پاسخ پله را می‌توان

بصورت زیر محاسبه کرد:

$$\tau \frac{d^2 v_1}{dt^2} + 1 \cdot \frac{dv_1}{dt} + \tau v_1 = 0 \quad v_1(0) = 0 \quad \frac{dv_1(0)}{dt} = \frac{1}{\tau} \quad t > 0$$

$$\text{معادله مشخصه: } \tau s^2 + 1 \cdot s + \tau = 0 \rightarrow s = \frac{-1 \pm \sqrt{1-4\tau^2}}{2\tau}$$

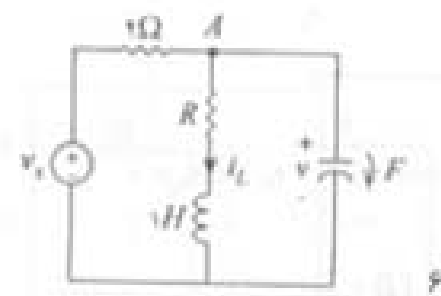
$$\rightarrow v_1(t) = K_1 e^{\frac{-1+\sqrt{1-4\tau^2}}{2\tau} t} + K_2 e^{\frac{-1-\sqrt{1-4\tau^2}}{2\tau} t} \quad t > 0$$

$$v_1(0) = 0 \rightarrow K_1 + K_2 = 0$$

$$\frac{dv_1(0)}{dt} = \frac{1}{\tau} \rightarrow \left(\frac{-1+\sqrt{1-4\tau^2}}{2\tau} \right) K_1 + \left(\frac{-1-\sqrt{1-4\tau^2}}{2\tau} \right) K_2 = \frac{1}{\tau} \rightarrow K_1 = \frac{\sqrt{1-4\tau^2}}{2\tau} \quad K_2 = -\frac{\sqrt{1-4\tau^2}}{2\tau}$$

$$\rightarrow v_1(t) = \frac{\sqrt{1-4\tau^2}}{2\tau} \left(e^{\frac{-1+\sqrt{1-4\tau^2}}{2\tau} t} - e^{\frac{-1-\sqrt{1-4\tau^2}}{2\tau} t} \right)$$

مسئله ۶۹



معادله دیفرانسیلی بر حسب v_C تشکیل دهید.

R را چنان تعیین کنید که مدار برای بحرانی باشد.

شکل مسئله ۶۹

حل: با توجه به شکل مسئله و با بکارگیری نمایش اپراتوری معادلات دیفرانسیل داریم:

$$v_s = v, \quad v_s = Ri_L + \frac{di_L}{dt} = (D+R)i_L \rightarrow i_L = \frac{1}{D+R}v$$

$$\textcircled{a} \text{ برای KCL} \rightarrow \frac{v-v_s}{\tau} + \frac{1}{D+R}v + \frac{1}{\tau} \frac{dv}{dt} = 0 \rightarrow \frac{v-v_s}{\tau} + \frac{1}{D+R}v + \frac{1}{\tau} Dv = 0$$

$$\rightarrow (D' + (R+1)D + R + \tau)v = (D+\tau)v_s \rightarrow \frac{d^2v}{dt^2} + (R+1)\frac{dv}{dt} + (R+\tau)v = \frac{dv_s}{dt} + Rv_s$$

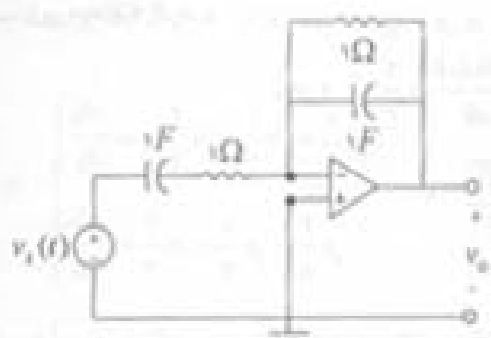
$$\tau\alpha = R+1 \rightarrow \alpha = \frac{R+1}{\tau}, \quad \omega_s^2 = R+\tau \rightarrow \omega_s = \sqrt{R+\tau}$$

به ازای $\alpha = \omega_s$ مدار میرایی بحرانی خواهد بود بنابراین داریم:

$$\alpha = \omega_s \rightarrow \frac{R+1}{\tau} = \sqrt{R+\tau} \rightarrow R = 5\Omega$$

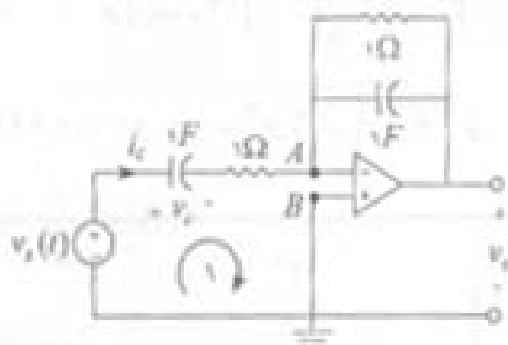
مسئله ۷۰

پاسخ بده و ضریب v_o را تعیین کنید.



شکل مسئله ۷۰

حل: با فرض اینکه آپ آمپ ایده آل باشد، $v_i = v_o = 0$ شده و خواهیم داشت:



$$\textcircled{a} \text{ برای KCL} \rightarrow -i_L + \frac{-v_o}{\tau} + \frac{d}{dt}(v - v_o) = 0 \rightarrow -i_L - v_o - Dv_o = 0$$

$$\rightarrow i_L = -(D+1)v_o \rightarrow v_o = \int i_L dt \rightarrow v_o = -\frac{1}{D}(D+1)v_s$$

$$\textcircled{b} \text{ برای KVL} \rightarrow -v_o - \frac{1}{D}(D+1)v_o - (D+1)v_o = 0 \rightarrow (D' + \tau D + 1)v_o = -Dv_s$$

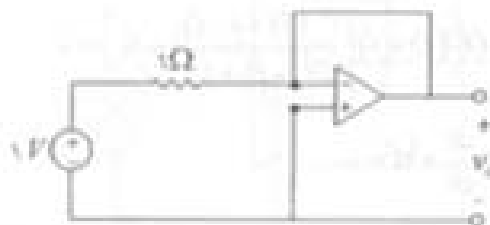
$$\rightarrow \frac{d^2 v_c}{dt^2} + 1 \frac{dv_c}{dt} + v_c = -\frac{dv_c}{dt}$$

حالت با جانگذاری $v_c(t) = u(t) = 1, t > 0$ پاسخ پله را محاسبه خواهیم کرد.

$$\frac{d^2 v_c}{dt^2} + 1 \frac{dv_c}{dt} + v_c = -\delta(t) = 0, t > 0$$

معادله مشخصه: $s^2 + 1s + 1 = 0 \rightarrow s = -1, -1 \rightarrow v_c(t) = (K_1 + K_2 t)e^{-t}, t > 0$

در $t = 0^+$ خازنها اتصال کوتاه بوده و مدار بصورت زیر می باشد.



$$\rightarrow v_c(0^+) = \frac{V}{\Omega}$$

و با اشتقاق گیری در فاصله $t = 0^+$ از معادله دیفرانسیل خواهیم داشت.

$$\frac{dv_c(0^+)}{dt} - \frac{dv_c(0^-)}{dt} + 1(v_c(0^+) - v_c(0^-)) + \int_{0^-}^{0^+} v_c = -\int_{0^-}^{0^+} \delta(t) dt \rightarrow \frac{dv_c(0^+)}{dt} = 1$$

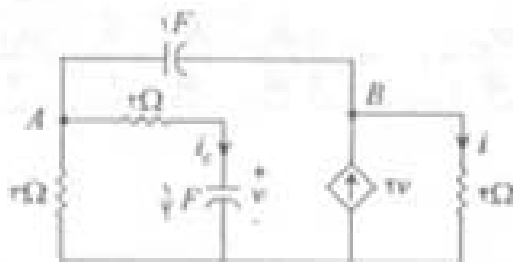
در نهایت با اعمال شرایط اولیه K_1 و K_2 را محاسبه خواهیم کرد.

$$\left\{ \begin{array}{l} v_c(0^+) = 0 \rightarrow K_1 = 0 \\ \frac{dv_c(0^+)}{dt} = -1 \rightarrow -K_1 + K_2 = -1 \rightarrow K_2 = -1 \end{array} \right. \rightarrow v_c(t) = -u(t)te^{-t}$$

حالت با مشتق گیری از پاسخ پله فوق، پاسخ ضربه را بدست می آوریم.

$$h(t) = \frac{dv_c(t)}{dt} = -te^{-t} \Big|_{t=0} \delta(t) - u(t)e^{-t} + u(t)e^{-t} = u(t)(t-1)e^{-t}$$

مسئله ۷۱



الف - معادله دیفرانسیلی بر حسب i بنویسید.

ب - معادلات حالت را بنویسید و خروجی i را

بر حسب متغیرهای حالت بیان کنید.

شکل مسئله ۷۱

حل : الف - با توجه به شکل مسئله داریم.

$$i_c = \frac{1}{r} \frac{dv}{dt} = \frac{1}{r} Dv \rightarrow v_A = r i_c + v = (D+1)v, \quad v_B = r i$$

$$\textcircled{B} \text{ برای KCL} \rightarrow -rv + i + \frac{d}{dt}(v_B - v_A) = 0 \rightarrow -rv + i + D(r i - (D+1)v) = 0$$

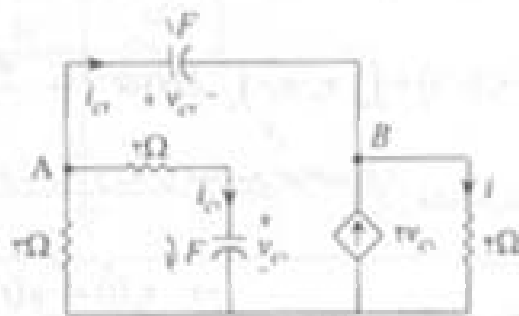
$$\rightarrow v = \frac{rD+1}{D'+D+1} i$$

$$\textcircled{A} \text{ برای KCL} \rightarrow \frac{v_A}{r} + i_c + \frac{d}{dt}(v_A - v_B) = 0 \rightarrow \frac{(D+1)v}{r} + \frac{1}{r} Dv + D((D+1)v - r i) = 0$$

$$\frac{(D+1)}{r} \left(\frac{rD+1}{D'+D+1} \right) i + \frac{1}{r} D \left(\frac{rD+1}{D'+D+1} \right) i + D \left((D+1) \left(\frac{rD+1}{D'+D+1} \right) i - r i \right) = 0$$

$$\rightarrow (rD' - rD + 1) i = 0 \rightarrow r \frac{d' i}{dt} - r i \frac{d}{dt} + r i = 0$$

پس با انتخاب ولتاژ خازن‌ها به عنوان متغیرهای حالت داریم.



$$v_A = r i_c + v_c = \frac{dv_c}{dt} + v_c, \quad v_B = v_A - v_c = \frac{dv_c}{dt} + v_c - v_c = r i$$

$$\textcircled{A} \text{ برای KCL} \rightarrow \frac{dv_c + v_c}{r} + \frac{1}{r} \frac{dv_c}{dt} + \frac{dv_c}{dt} = 0 \rightarrow \frac{dv_c}{dt} + \frac{dv_c}{dt} = -\frac{v_c}{r}$$

$$\textcircled{B} \text{ برای KCL} \rightarrow -r v_c + \frac{dv_c + v_c - v_c}{r} - \frac{dv_c}{dt} = 0 \rightarrow \frac{1}{r} \frac{dv_c}{dt} - \frac{dv_c}{dt} = \frac{v}{r} v_c + \frac{v_c}{r}$$

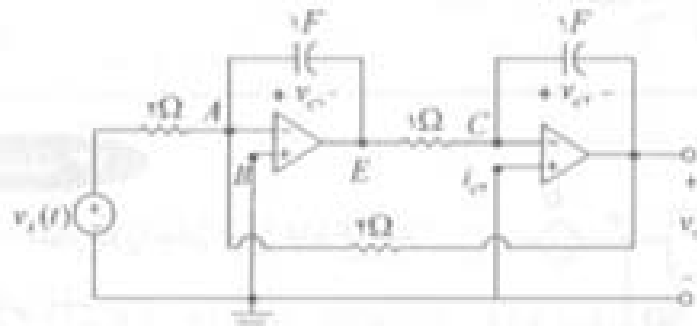
$$\rightarrow \begin{cases} \frac{dv_c}{dt} = \frac{1}{r} v_c + \frac{r}{r} v_c \\ \frac{dv_c}{dt} = -\frac{rv}{r} v_c - \frac{v}{r} v_c \end{cases}$$

$$v_B = \frac{dv_C}{dt} = v_{C1} - v_{C2} \rightarrow \tau i = \frac{1}{12} v_{C1} + \frac{1}{12} v_{C2} + v_{C1} - v_{C2} \rightarrow i = \frac{13}{12} v_{C1} - \frac{11}{12} v_{C2}$$

مسئله ۷۲

معادله دیفرانسیل ارتباط دهنده v_1 و v_2 را بدست آورید.

برای $v_2(t) = v_1(t) = 1 \cos 1t$ را برای $t > 0$ بدست آورید. (شرایط اولیه را صفر در نظر بگیرید)



شکل مسئله ۷۲

حلی: با فرض ایده آل بودن آپ-امپ ها - $v_A = v_B = v_C = v_D = 0$ بوده و خواهیم داشت:

$$\text{A) برای KCL} \rightarrow \frac{-v_1}{1} + \frac{-v_2}{1} + \frac{d}{dt}(-v_E) = 0 \rightarrow -\frac{v_1}{1} - \frac{v_2}{1} - Dv_E = 0$$

$$\rightarrow v_E = -\frac{v_1 + v_2}{1D}$$

$$\text{B) برای KCL} \rightarrow \frac{-v_E}{1} + \frac{d}{dt}(-v_C) = 0 \rightarrow \frac{v_1 + v_2}{1D} - Dv_C \rightarrow (1D^2 - 1)v_C = v_1$$

$$\rightarrow 1 \frac{d^2 v_C}{dt^2} - v_C = v_1$$

با زنی $v_1(t) = 1 \cos 1t$ داریم:

$$1 \frac{d^2 v_C}{dt^2} - v_C = 1 \cos 1t$$

$$\text{معادله مشخصه: } 1s^2 - 1 = 0 \rightarrow s = \pm \frac{1}{1} \rightarrow v_C(t) = K_1 e^{-\frac{1}{1}t} + K_2 e^{\frac{1}{1}t} + (A \cos 1t + B \sin 1t)$$

پاسخ خصوصی

با جایگذاری پاسخ خصوصی در معادله دیفرانسیل داریم:

$$-17A \cos t - 17B \sin t = 18 \cos t \rightarrow \begin{cases} -17A = 18 \rightarrow A = -\frac{18}{17} \\ -17B = 0 \rightarrow B = 0 \end{cases}$$

$$\begin{cases} v_o(t) = 0 \rightarrow K_1 + K_2 - \frac{18}{17} = 0 \\ \frac{dv_o(t)}{dt} = 0 \rightarrow -\frac{1}{7}K_1 + \frac{1}{7}K_2 = 0 \end{cases} \rightarrow K_1 = K_2 = \frac{9}{17}$$

$$\rightarrow v_o(t) = \frac{9}{17} \left(e^{-\frac{1}{7}t} + e^{\frac{1}{7}t} \right) - \frac{18}{17} \cos t, \quad t > 0$$

شکل مسئله ۷۳

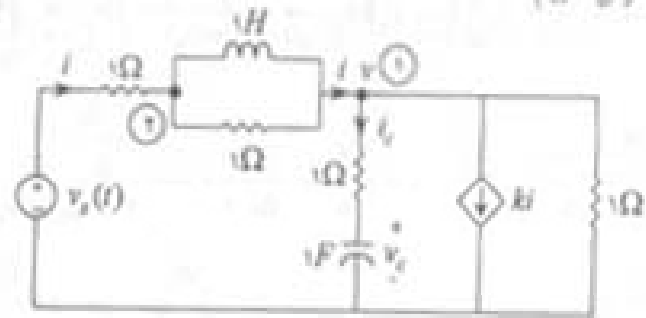
مسئله ۷۳

الف- مقدار K را چنان تعیین کنید که مدار نوسانی باشد.

ب- به ازای چه مقدار K تمام فرکانسهای طبیعی در نیم صفحه چپ قرار می گیرند.

پ- با فرض شرایط اولیه صفر و $K = -3$ و $v_o(t) = u(t)$ ولتاژ را تعیین کنید.

حل : الف - با توجه به شکل مسئله و با بکارگیری نمایش لاپلاسی معادلات اشکال- دیفرانسیل و با استفاده از تبدیل تونن- نرتن داریم.



$$v_s = v_o - i \quad v = i_l + v_c = i_l + \int i_c = i_l + \frac{1}{D} i_c \rightarrow i_c = \frac{D}{D+1} v$$

$$\text{KCL بر روی گره ①} \rightarrow -i + \frac{v_s - i - v}{1} + \int (v_s - i - v) = 0$$

$$\rightarrow -i + v_s - i - v + \frac{1}{D} (v_s - i - v) = 0 \rightarrow i = \frac{D+1}{2D+1} (v_s - v)$$

$$\text{b. } \textcircled{1} \text{ برای } KCL \rightarrow -I + I_1 + KI + \frac{v}{1} = 0 \rightarrow (K-1) \frac{D+1}{1D+1} (v_1 - v) + \frac{D}{D+1} v + v = 0$$

$$\{ (K-1)D^2 + 2(K-2)D + (K-2) \} v = \{ (K-1)D^2 + 2(K-1)D + (K-1) \} v_1$$

$$\rightarrow (K-1) \frac{d^2 v}{dt^2} + 2(K-2) \frac{dv}{dt} + (K-2)v = (K-1) \frac{d^2 v_1}{dt^2} + 2(K-1) \frac{dv_1}{dt} + (K-1)v_1$$

می دانیم که به ازای $\omega = 0$ مدار نوسانی نخواهد بود پس داریم:

$$v_1 = \frac{1(K-2)}{K-1} = 0 \rightarrow K = 2$$

به سادگی فرکانسهای طبیعی را بدست می آوریم.

$$\text{معادله مشخصه: } (K-1)s^2 + 2(K-2)s + (K-2) = 0$$

$$\rightarrow s = \frac{-(K-2) \pm \sqrt{(K-2)^2 - (K-1)(K-2)}}{(K-1)} = \frac{-(K-2) \pm \sqrt{\Delta'}}{(K-1)}$$

فرض کنیم که $\Delta' \geq 0$ باشد. در این صورت ریشه های معادله مشخصه حقیقی بوده و شرط اینکه در نیم صفحه چپ مختلط واقع شوند این است که هر دو منفی باشند.

$$\Delta' > 0 \rightarrow (K-2)^2 - (K-1)(K-2) \geq 0 \rightarrow K-1 \geq 0 \rightarrow K \geq 1$$

$$s = \frac{-(K-2) \pm \sqrt{\Delta'}}{K-1} < 0 \rightarrow \begin{cases} -(K-2) \pm \sqrt{\Delta'} < 0 \\ K-1 > 0 \end{cases} \quad \begin{cases} -(K-2) \pm \sqrt{\Delta'} > 0 \\ K-1 < 0 \end{cases}$$

$$\begin{cases} -(K-2) \pm \sqrt{\Delta'} < 0 \rightarrow \begin{cases} -(K-2) + \sqrt{(K-2)^2 - (K-1)(K-2)} < 0 \\ \rightarrow -(K-2)(K-1) < 0 \rightarrow K < 2, K > 1 \\ -(K-2) - \sqrt{(K-2)^2 - (K-1)(K-2)} < 0 \rightarrow K \in \mathbb{R} \end{cases} \\ K-1 > 0 \rightarrow K > 1 \end{cases}$$

اشتراک تمامی بازه های بدست آمده مقادیری از K خواهند بود که به ازای آنها فرکانسهای طبیعی حقیقی بوده و در نیم صفحه چپ قرار دارند، یعنی $1 \leq K < 2$.

حال فرض می کنیم $\Delta' < 0$ باشد و این یعنی اینکه فرکانسهای طبیعی مختلط اند و شرط اینکه این فرکانسها در نیم صفحه چپ قرار گیرند این است که قسمت حقیقی آنها منفی باشد.

$$\Delta' < 0 \rightarrow K-1 < 0 \rightarrow K < 1$$

$$\Delta' < 0 \rightarrow s = -\frac{K-2}{K-0} \pm j \frac{\sqrt{-\Delta'}}{K-0} \rightarrow -\frac{K-2}{K-0} < 0 \rightarrow \frac{K-2}{K-0} > 0 \rightarrow K < 2 \text{ یا } K > 0$$

اشتراک بازه های فوق مقادیری از K را بدست می دهند که به ازای آنها فرکانسهای طبیعی مختلط بوده و در نیم صفحه چپ واقع اند، یعنی $K < 2$.

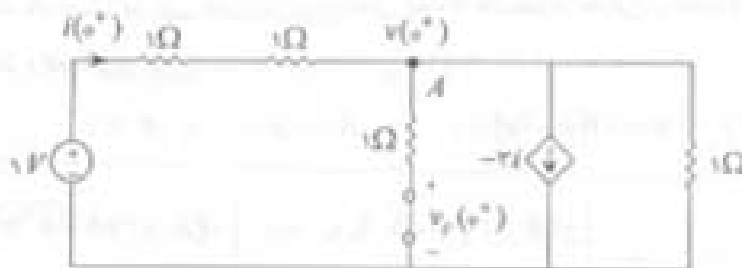
نتیجه کلی اینکه به ازای $1 \leq K < 2$ و یا $K < 0$ فرکانسهای طبیعی در نیم صفحه چپ قرار دارند. پ = با اتصال مفروضات داده شده داریم.

$$A \frac{d^2 v}{dt^2} + 12 \frac{dv}{dt} + 5v = 2\delta'(t) + 8\delta(t) + 2u(t) = 2, \quad t > 0$$

$$A s^2 + 12s + 5 = 0 \rightarrow s = -\frac{12}{A} \pm j \frac{1}{A} \rightarrow v(t) = e^{-\frac{12}{A}t} \left(A \cos \frac{t}{A} + B \sin \frac{t}{A} \right) + K_1$$

پاسخ خصوصی پاسخ عمومی

با جایگذاری پاسخ خصوصی در معادله دیفرانسیل $5K_1 = 2$ و یا $K_1 = \frac{2}{5}$ خواهد شد. در $t = 0^+$ خازن اتصال کوتاه و سلف مدار باز خواهد بود بنابراین داریم.



$$i(0^+) = \frac{1 - v(0^+)}{1}, \quad v_c(0^+) = v_c(0^-) = 0$$

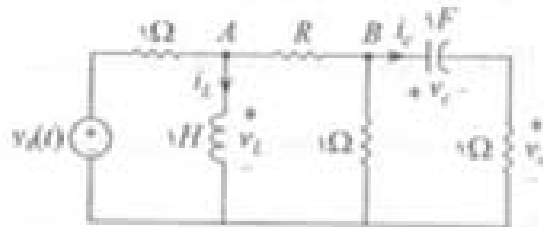
$$\textcircled{A} \text{ برای KCL} \rightarrow -\frac{1 - v(0^+)}{1} + \frac{v(0^+)}{1} - 2 \left(\frac{1 - v(0^+)}{1} \right) + \frac{v(0^+)}{1} = 0 \rightarrow v(0^+) = \frac{1}{2} V$$

با اشتغال گیری از معادله دیفرانسیل در فاصله $0^+ < t < \infty$ خواهیم داشت.

$$A \frac{dv(0^+)}{dt} + 12v(0^+) = 2 \rightarrow \frac{dv(0^+)}{dt} = \frac{1}{A} \rightarrow \begin{cases} v(0^+) = \frac{1}{2} \rightarrow A + \frac{1}{0} = \frac{1}{2} \rightarrow A = -\frac{2}{1} \\ \frac{dv(0^+)}{dt} = \frac{1}{A} \rightarrow -\frac{2}{A} + \frac{B}{2} = \frac{1}{A} \rightarrow B = \frac{1}{1} \end{cases}$$

$$\rightarrow v(t) = e^{-\frac{2}{1}t} \left(-\frac{2}{1} \cos \frac{t}{1} + \frac{1}{1} \sin \frac{t}{1} \right) + \frac{1}{0}, \quad t > 0$$

مسئله ۷۳



شکل مسئله ۷۳

R را چنان تعیین کنید که مدار

الف- میرایی شدید باشد

ب- میرایی ضعیف باشد

پ- معادلات حالت را به ازای $R = 3$ بنویسید و

v_C را بر حسب متغیرهای حالت بیان کنید.

حل: با توجه به شکل مسئله و بکارگیری نمایش اپراتوری معادلات دیفرانسیل داریم:

$$\frac{dv_C}{dt} = i_C = \frac{v_C}{1} = v_C \rightarrow v_B = v_C + v_C = v_C + \frac{dv_C}{dt} \quad v_L = \frac{di_L}{dt}$$

$$\text{KCL برای گره B} \rightarrow \frac{v_C + \frac{dv_C}{dt} - \frac{di_L}{dt}}{R} + \frac{v_C + \frac{dv_C}{dt}}{1} + \frac{dv_C}{dt} = 0$$

$$\text{KCL برای گره A} \rightarrow \frac{\frac{di_L}{dt} - v_C}{1} + i_L + \frac{\frac{di_L}{dt} - \left(v_C + \frac{dv_C}{dt}\right)}{R} = 0$$

$$\rightarrow \begin{cases} \frac{dv_C}{dt} = -\frac{R+1}{1R+1} v_C - \frac{1}{1R+1} i_L + \frac{1}{1R+1} v_B \\ \frac{di_L}{dt} = -\frac{1}{1R+1} v_C - \frac{1R+1}{1R+1} i_L + \frac{1R+1}{1R+1} v_B \end{cases}$$

$$\text{معادله مشخصه: } |SI - A| = 0 \rightarrow \begin{vmatrix} s + \frac{R+1}{1R+1} & \frac{1}{1R+1} \\ \frac{1}{1R+1} & s + \frac{1R+1}{1R+1} \end{vmatrix} = 0$$

$$\rightarrow s^2 + \frac{1R+1}{1R+1} s + \frac{R+1}{1R+1} = 0$$

$$\omega_d = \frac{1R+1}{1R+1} \rightarrow \alpha = \frac{1R+1}{1R+1} \quad \omega_n^2 = \frac{R+1}{1R+1} \rightarrow \omega_n = \sqrt{\frac{R+1}{1R+1}}$$

الف - به ازای $\alpha > \omega_n$ مدار میرایی شدید می باشد.

$$\alpha > \omega_n \rightarrow \frac{1R+1}{1R+1} > \sqrt{\frac{R+1}{1R+1}} \rightarrow (1R+1)^2 - 1R(1R+1) > 0$$

$$\rightarrow R^2 - (R-\tau) > 0 \rightarrow (R-\tau)(R+1) > 0 \rightarrow R < -1 \vee R > \tau$$

پ - به ازای $\omega < \omega_0$ مدار میرایی ضعیف خواهد بود.

$$\alpha < \omega_0 \rightarrow \frac{\tau(R+1)}{\tau(R+\tau)} < \sqrt{\frac{R+1}{\tau R+\tau}} \rightarrow (R-\tau)(R+1) < 0 \rightarrow -1 < R < \tau$$

پ - با جایگذاری $R = \tau$ در معادلات حالت بدست آمده در قسمت (الف) داریم.

$$\frac{dv_L}{dt} = -\frac{\partial}{1} v_L - \frac{1}{1} i_L + \frac{1}{1} v_s, \quad \frac{dv_C}{dt} = \frac{1}{1} v_C - \frac{1}{1} i_L + \frac{1}{1} v_s$$

و در نهایت v_o را بر حسب متغیر های حالت بدست خواهیم آورد.

$$v_o = i_C = \frac{dv_C}{dt} \rightarrow v_o = -\frac{\partial}{1} v_C - \frac{1}{1} i_L + \frac{1}{1} v_s$$

مسئله ۷۵

◀ معادله ديفرانسیلی بنویسید که v_o را به v_s ارتباط دهد. (شرایط اولیه را v_C و v_o بگیرید.)

◀ پاسخ پله را تعیین کنید.

شکل مسئله ۷۵

حل: با فرض ایده آل بودن آپ امپ ها $v_c = v_o = v_s$ بوده و خواهیم داشت:

$$\textcircled{a} \text{ KCL برای گره } a \rightarrow \frac{d}{dt}(v - v_o) + \frac{v - v_s}{1} = 0 \rightarrow v_o = -\frac{dv_s}{dt}$$

$$\textcircled{b} \text{ KCL برای گره } b \rightarrow \frac{-\frac{dv_o}{dt} - v_s}{1} + \frac{d}{dt}\left(-\frac{dv_o}{dt}\right) + \frac{-\frac{dv_o}{dt} - v_o}{1} + \frac{-\frac{dv_o}{dt}}{1} = 0$$

$$\frac{d^2 v_o}{dt^2} + 2 \frac{dv_o}{dt} + v_o = -v_s$$

با توجه به شکل مسئله به راحتی می توان نوشت:

$$v_o(s) = V_s \cdot v_o = -\frac{dv_o}{dt} \rightarrow \frac{dv_o(s)}{dt} = -V_s$$

در ادامه به ازای $v_s = u(t) = \begin{cases} 1, & t > 0 \\ 0, & t < 0 \end{cases}$ داریم

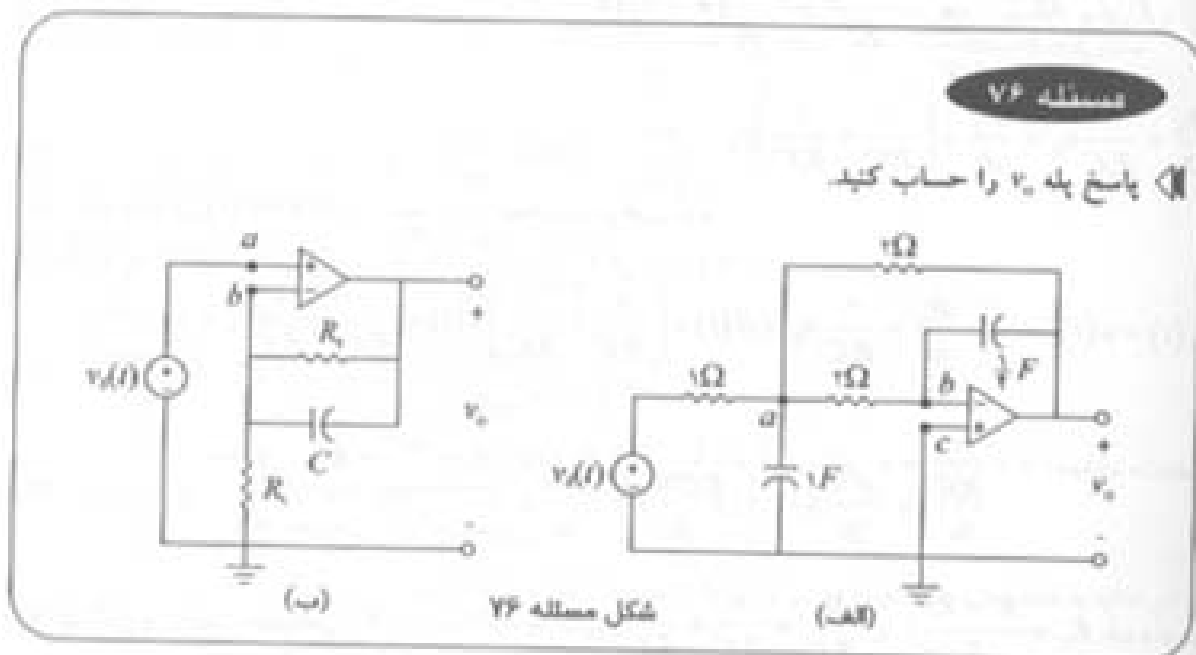
$$\frac{d^2 v_o}{dt^2} + 2 \frac{dv_o}{dt} + v_o = -1 \quad , \quad v_o(0^-) = 0 \quad , \quad \frac{dv_o(0^-)}{dt} = 0$$

معادله مشخصه: $s^2 + 2s + 1 = 0 \rightarrow s = \frac{-2 \pm \sqrt{0}}{2} \rightarrow v_o(t) = \underbrace{K_1 e^{-t}}_{\text{پاسخ خصوصی}} + \underbrace{K_2 e^{-t}}_{\text{پاسخ عمومی}} + \underbrace{K_3}_{\text{پاسخ خصوصی}}$

با جایگذاری پاسخ خصوصی در معادله دیفرانسیل $K_3 = -1$ شده و در $t = 0^-$ خازنها اتصال کوتاه می باشند بنابراین خواهیم داشت:

$$\begin{aligned} v_o(0^-) = 0 &\rightarrow K_1 + K_2 - 1 = 0 \\ \frac{dv_o(0^-)}{dt} = 0 &\rightarrow -\frac{2 + \sqrt{0}}{2} K_1 - \frac{2 - \sqrt{0}}{2} K_2 = 0 \rightarrow K_1 = \frac{0 - 2\sqrt{0}}{1} \quad , \quad K_2 = \frac{0 + 2\sqrt{0}}{1} \end{aligned}$$

$$\rightarrow v_o(t) = \frac{0 - 2\sqrt{0}}{1} e^{-\frac{2 - \sqrt{0}}{2} t} + \frac{0 + 2\sqrt{0}}{1} e^{-\frac{2 + \sqrt{0}}{2} t} - 1 \quad , \quad t > 0$$



حلی: الف - با فرض ایده آل بودن آپ امپ $v_o = v_r = 0$ بوده خواهیم داشت:

Ⓐ KCL برای گره a $\rightarrow \frac{-v_o}{1} + \frac{1}{1} \frac{d}{dt} (0 - v_o) = 0 \rightarrow v_o = -\frac{1}{2} \frac{dv_o}{dt}$

Ⓑ KCL برای گره b $\rightarrow \frac{-\frac{1}{2} \frac{dv_o}{dt} - v_o}{1} + \frac{d}{dt} \left(-\frac{1}{2} \frac{dv_o}{dt} \right) + \frac{-\frac{1}{2} \frac{dv_o}{dt} - v_o}{1} + \frac{-\frac{1}{2} \frac{dv_o}{dt} - v_o}{1} = 0$

$$\frac{dv_2}{dt} + 2\frac{dv_2}{dt} + v_2 = -2u(t) = -2, t > 0$$

معادله مشخصه: $s^2 + 2s + 1 = 0 \rightarrow s = -1, -1 \rightarrow v_2(t) = (K_1 + K_2 t)e^{-t} + K_3, t > 0$

با جایگذاری پاسخ خصوصی K_3 در معادله دیفرانسیل $K_3 = -2$ و در $t = 0^+$ شرایط اتصال کوتاه خواهیم بود بنابراین داریم

$$\rightarrow \begin{cases} v_2(0^+) = v_2(0^-) = 0 \rightarrow K_1 - 2 = 0 \rightarrow K_1 = 2 \\ \frac{dv_2(0^+)}{dt} = v_2'(0^+) = 0 \rightarrow -K_1 + K_2 = 0 \rightarrow K_2 = K_1 = 2 \end{cases}$$

$$\rightarrow v_2(t) = (2 + 2t)e^{-t} - 2, t > 0 \rightarrow v_2(t) = (2(1+t)e^{-t} - 2)u(t)$$

پس با فرض ایده آل بودن آب $v_2 = v_3 = v_4$ بوده و خواهیم داشت

ⓑ) برای KCL $\rightarrow \frac{v_2 - v_3}{R_1} + C \frac{d}{dt}(v_3 - v_4) + \frac{v_3}{R_2} = 0$

$$\frac{dv_3}{dt} + \frac{1}{RC}v_3 = \frac{dv_2}{dt} + \left(\frac{1}{RC} + \frac{1}{RC}\right)v_3$$

در ادامه به ازای $v_3(t) = u(t)$ پاسخ پله را محاسبه خواهیم کرد

$$v_3(t) = u(t) \rightarrow \frac{dv_3}{dt} + \frac{1}{RC}v_3 = \delta(t) + \left(\frac{1}{RC} + \frac{1}{RC}\right)u(t) = \frac{1}{RC} + \frac{1}{RC}, t > 0$$

معادله مشخصه: $s + \frac{1}{RC} = 0 \rightarrow s = -\frac{1}{RC} \rightarrow v_3(t) = \underbrace{K_1 e^{-\frac{t}{RC}}}_{\text{پاسخ خصوصی}} + \underbrace{K_2}_{\text{پاسخ خصوصی}}, t > 0$

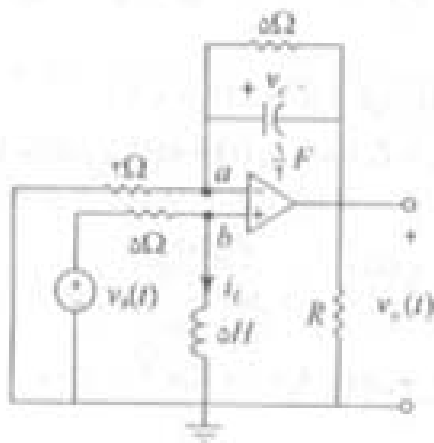
با جایگذاری پاسخ خصوصی K_2 در معادله دیفرانسیل $\frac{K_2}{RC} = \frac{1}{RC} + \frac{1}{RC}$ و یا $K_2 = \frac{R_1 + R_2}{R}$ شده و در

$t = 0^+$ خازن اتصال کوتاه بوده بنابراین داریم

$$v_3(0^+) = v_3(0^-) = v_4(0^-) = 1 \rightarrow K_1 + \frac{R_1 + R_2}{R} = 1 \rightarrow K_1 = -\frac{R}{R_1 + R_2}$$

$$\rightarrow v_3(t) = -\frac{R}{R_1 + R_2} e^{-\frac{t}{RC}} + \frac{R_1 + R_2}{R}, t > 0$$

مسئله ۷۷



- الف - معادله دیفرانسیلی بنویسید که v_o را به v_s ارتباط دهد. شرایط اولیه را مشخص کنید.
- ب - v_o را برای ورودی پله واحد و شرایط اولیه صفر تعیین کنید. نقش مقاومت R در تعیین خروجی چیست.

شکل مسئله ۷۷

حل: الف - با فرض ایده آل بودن آپ امپ و با بکارگیری نمایش اپراتوری معادلات دیفرانسیل داریم:

$$\text{الف) KCL برای گره (b)} \rightarrow \frac{v_a - v_o}{5} + i_c = 0 \rightarrow \frac{5 \frac{dv_o}{dt} - v_o}{5} + i_c = 0$$

$$\rightarrow i_c = \frac{v_o}{5D+5} \quad v_a = v_s = 5 \frac{di_c}{dt} = 5D i_c = \frac{D v_o}{D+1}$$

$$\text{ب) KCL برای گره (a)} \rightarrow \frac{v_s - v_a}{5} + \frac{v_a - v_o}{5} + \frac{1}{5} \frac{d}{dt} (v_o - v_a) = 0$$

$$\rightarrow \frac{D v_o}{D+1} + \frac{D v_o}{D+1} - v_o + \frac{1}{5} D (D v_o - v_o) = 0$$

$$(5D' + 5D + 5)v_o = (5D' + 5D)v_s \rightarrow 5 \frac{d^2 v_o}{dt^2} + 5 \frac{dv_o}{dt} + 5v_o = 5 \frac{d^2 v_s}{dt^2} + 5 \frac{dv_s}{dt}$$

در ادامه به محاسبه شرایط اولیه می پردازیم. با توجه به شکل مسئله داریم:

$$v_a = v_s + v_c \quad v_b = v_o - 5i_c \quad v_a = v_b \rightarrow v_s + v_c = v_o - 5i_c \rightarrow v_c = -v_o - 5i_c + v_s$$

$$\rightarrow v_c(0^-) = -v_o(0^-) - 5i_c(0^-) + v_s(0^-)$$

$$\frac{dv_c}{dt} = -\frac{dv_o}{dt} - 5 \frac{di_c}{dt} + \frac{dv_s}{dt} = -v_c - v_o + \frac{dv_s}{dt}$$

$$\text{ب) KCL برای گره (a)} \rightarrow \frac{v_s - 5i_c}{5} + \frac{v_s - 5i_c - (-v_o - 5i_c + v_s)}{5} + i_c = 0$$

$$\rightarrow i_c = \frac{dv_c - v_c}{\tau} - \frac{v_c}{\tau} \rightarrow \frac{dv_c}{dt} = -\tau \left(\frac{dv_c - v_c}{\tau} - \frac{v_c}{\tau} \right) - (v_c - dv_c) + \frac{dv_c}{dt} = \frac{\tau}{\tau} v_c + \frac{dv_c}{dt}$$

$$\rightarrow \frac{dv_c(s)}{dt} = \frac{\tau}{\tau} v_c + \frac{dv_c(s)}{dt}$$

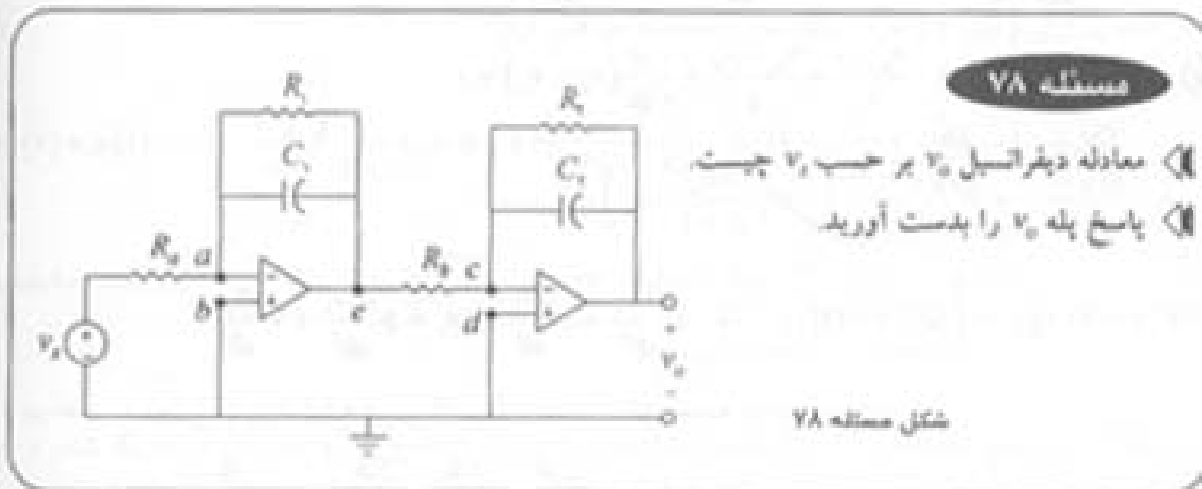
پس با جایگذاری $v_c(t) = u(t)$ و $v_c = i_c = 0$ داریم

$$\tau \frac{d^2 v_c}{dt^2} + \tau \frac{dv_c}{dt} + \tau v_c = \tau \delta'(t) + \tau \delta(t) = 0, t > 0, \quad v_c(0) = 1, \quad \frac{dv_c(0)}{dt} = 1$$

معادله مشخصه: $\tau s^2 + \tau s + \tau = 0 \rightarrow s = -1, -\frac{1}{\tau} \rightarrow v_c(t) = K_1 e^{-t} + K_2 e^{-\frac{t}{\tau}}, t > 0$

$$\begin{cases} v_c(0) = 1 \rightarrow K_1 + K_2 = 1 \\ \rightarrow K_1 = -\frac{\tau}{\tau}, K_2 = \frac{\tau}{\tau} \rightarrow v_c(t) = \left(-\frac{\tau}{\tau} e^{-t} + \frac{\tau}{\tau} e^{-\frac{t}{\tau}} \right) u(t) \\ \frac{dv_c(0)}{dt} = 0 \rightarrow -K_1 - \frac{1}{\tau} K_2 = 0 \end{cases}$$

از آنجا که آب آب را ایده آل در نظر گرفته ایم. لذا مقاومت خروجی آن برابر صفر بوده و R نقش در تعیین $v_c(t)$ نخواهد داشت.



حلی: با فرض ایده آل بودن آب آب ها $v_1 = v_2 = 0$ و $v_1 = v_2 = 0$ بوده و خواهیم داشت.

$$\textcircled{a} \text{ KCL برای } R_2 \rightarrow \frac{-v_1}{R_2} + \frac{-v_c}{R_1} + C_1 \frac{d}{dt} (-v_c) = 0 \rightarrow \frac{-v_1}{R_2} - \frac{v_c}{R_1} - C_1 D v_c = 0$$

$$\rightarrow v_c = -\frac{R_1}{R_1 R_2 C_1 D + R_2} v_1$$

$$\textcircled{c} \text{ برای KCL} \rightarrow \frac{-v_2}{R_2} + \frac{-v_2}{R_1} + C_1 \frac{d}{dt}(-v_2) = 0 \rightarrow v_2 = -\frac{R_1}{R_1 R_2 C_1 D + R_2} v_1$$

$$\rightarrow v_2 = \frac{R R_1}{(R R_2 C_1 D + R_2)(R R_2 C_1 D + R_2)} v_1$$

$$(R R R_2 R_2 C_1 C_1 D' + R_2 R_2 (R C_1 + R C_1) D + R_2 R_2) v_2 = R R v_1$$

$$R R R_2 R_2 C_1 C_1 \frac{d^2 v_2}{dt^2} + R_2 R_2 (R C_1 + R C_1) \frac{dv_2}{dt} + R_2 R_2 v_2 = R R v_1$$

در ادامه با جایگذاری $v_1(t) = u(t) = 1, t > 0$ پاسخ پله را بدست خواهیم آورد.

$$R R R_2 R_2 C_1 C_1 \frac{d^2 v_2}{dt^2} + R_2 R_2 (R C_1 + R C_1) \frac{dv_2}{dt} + R_2 R_2 v_2 = R R, t > 0$$

$$\text{معادله مشخصه: } R R R_2 R_2 C_1 C_1 s^2 + R_2 R_2 (R C_1 + R C_1) s + R_2 R_2 = 0$$

$$\rightarrow R_2 R_2 (R C_1 s + 1)(R C_1 s + 1) = 0 \rightarrow s = -\frac{1}{R C_1}, -\frac{1}{R C_1}$$

$$\rightarrow v_2(t) = \underbrace{K_1 e^{-\frac{t}{R C_1}} + K_2 e^{-\frac{t}{R C_1}}}_{\text{پاسخ همومر}} + \underbrace{K_3}_{\text{پاسخ خصوصی}}, t > 0$$

با جایگذاری پاسخ خصوصی K_3 در معادله دیفرانسیل $R_2 R_2 K_3 = R R$ و یا $K_3 = \frac{R R}{R_2 R_2}$ شده و با اعمال

شرایط اولیه K_1 و K_2 را نیز بدست خواهیم آورد.

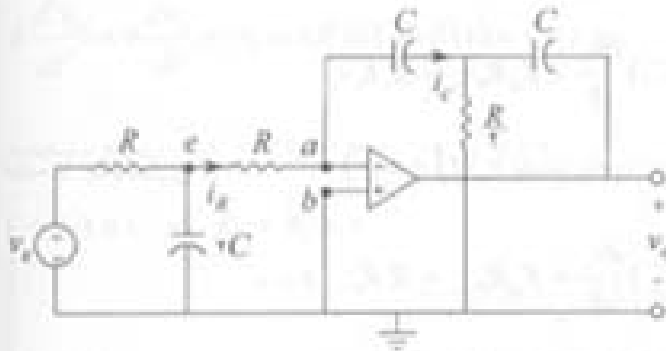
$$\begin{cases} v_2(0) = 0 \rightarrow K_1 + K_2 + \frac{R R}{R_2 R_2} = 0 \\ \frac{dv_2(0)}{dt} = 0 \rightarrow \frac{K_1}{R C_1} + \frac{K_2}{R C_1} = 0 \end{cases} \rightarrow \begin{cases} K_1 = -\frac{R R}{R_2 R_2} \left(\frac{R C_1}{R C_1 - R C_1} \right) \\ K_2 = \frac{R R}{R_2 R_2} \left(\frac{R C_1}{R C_1 - R C_1} \right) \end{cases}$$

$$\rightarrow v_2(t) = \frac{R R}{R_2 R_2} \left[\left(-\frac{R C_1}{R C_1 - R C_1} \right) e^{-\frac{t}{R C_1}} + \left(\frac{R C_1}{R C_1 - R C_1} \right) e^{-\frac{t}{R C_1}} + 1 \right] u(t)$$

مسئله ۷۹

۱) معادله دیفرانسیل v_o بر حسب v_i چیست.

۲) در حالتی که بین این مسئله و مسئله ۷۸، روابط $R_1 = R_2 = \infty$ و $R_3 C_1 = R_3 C_2 = RC$ برقرار باشند نتایج را مقایسه کنید. آیا مدار این مسئله مزیتی به مدار مسئله ۷۸ دارد.



شکل مسئله ۷۹

حل : با فرض ایده آل بودن آپ آمپ $v_o = v_b = 0$ و $i_c = i_a$ بوده و با توجه به شکل مسئله $v_c = R i_a$ خواهد بود.

$$\text{① برای KCL} \rightarrow \frac{R i_a - v_c}{R} + C \frac{d}{dt}(R i_a) + i_a = 0 \rightarrow \frac{R i_a - v_c}{R} + R C D i_a + i_a = 0$$

$$\rightarrow i_a = \frac{v_c}{R' C D + 1 R}$$

$$\text{② برای KCL} \rightarrow C \frac{d v_a}{dt} + \frac{v_a}{R} + C \frac{d}{dt}(v_a - v_o) = 0$$

$$\rightarrow C D v_a + \frac{v_a}{R} + C D (v_a - v_o) = 0 \rightarrow v_a = \frac{R C D}{R' R C D + 1} v_o$$

$$i_a = -C \frac{d v_a}{dt} = -C D v_a = -\frac{R C' D'}{R' R C D + 1} v_o$$

$$i_a = i_c \rightarrow \frac{v_c}{R' C D + 1 R} = -\frac{R C' D'}{R' R C D + 1} v_o \rightarrow R C' D' v_o = -v_c \rightarrow R' C' \frac{d v_c}{dt} = -v_c$$

حالت روابط داده شده را در معادله دیفرانسیل بدست آمده در مسئله ۷۸ اعمال می کنیم

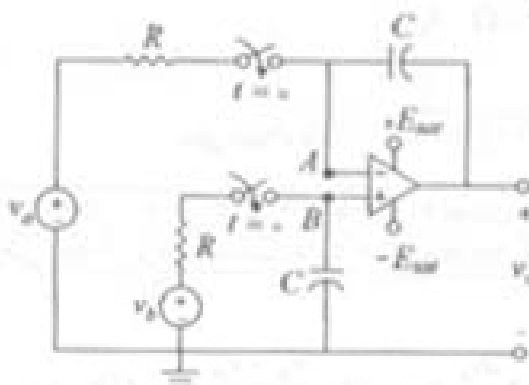
$$R_3 C_1 R_3 C_2 \frac{d^2 v_o}{dt^2} + R_3 R_3 \left(\frac{C_1}{R_1} + \frac{C_2}{R_2} \right) \frac{d v_o}{dt} + \frac{R_3 R_3}{R_1 R_2} v_o = v_i$$

$$R_1 \rightarrow \infty, R_2 \rightarrow \infty, R_3 C_1 = R_3 C_2 = RC \rightarrow R' C' \frac{d^2 v_o}{dt^2} = v_i$$

بنابراین با مفروضات فوق ملاحظه می شود که دو معادله دیفرانسیل یکسان است و فقط علامت v_c در دو معادله مخالف یکدیگر می باشد. پس هر دو مدار یک کار را انجام می دهند، و چون در مدار مسئله ۷۹ فقط از یک آپ امپ استفاده شده لذا مدار مسئله ۷۹ بهتر می باشد.

مسئله ۸۰

- الف- v_c را بر حسب v_a و v_b حساب کنید. (اولاً اولیه خازنها صفر است).
 ب- اگر $v_a = 10mV$ و $v_b = 5mV$ و $R = 50k\Omega$ و $C = 22nF$ و $E_{sat} = 20V$ باشد چند ثانیه طول می کشد تا آپ امپ اشباع شود.



شکل مسئله ۸۰

حل: الف - با فرض ایده آل بودن آپ امپ ها $v_a = v_b$ بوده و با یکبارگیری نمایش اپراتوری معادلات دیفرانسیل خواهیم داشت

$$\textcircled{B} \text{ برای } KCL \rightarrow \frac{v_B - v_A}{R} + C \frac{dv_B}{dt} = 0 \rightarrow \frac{v_B - v_A}{R} + CDv_B = 0$$

$$\rightarrow v_B = v_A = \frac{1}{RCD+1} v_A$$

$$\textcircled{A} \text{ برای } KCL \rightarrow \frac{v_A - v_B}{R} + C \frac{d}{dt}(v_A - v_B) = 0$$

$$\rightarrow \frac{1}{R} \frac{v_A - v_B}{RCD+1} + CD \left(\frac{1}{RCD+1} v_A - v_B \right) = 0$$

$$RCD(RCD+1)v_B = (RCD+1)(v_A - v_B)$$

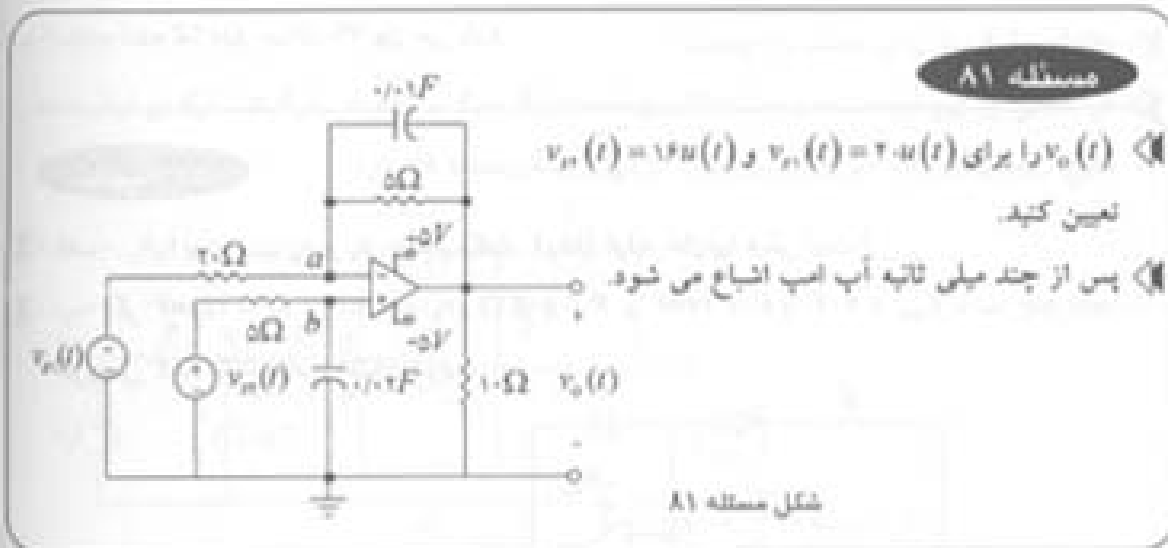
$$\rightarrow Dv_B = \frac{v_A - v_B}{RC} \rightarrow \frac{dv_B}{dt} = \frac{v_A - v_B}{RC} \cdot v_B(0) = 0$$

ب - با جایگذاری مقادیر داده شده داریم

$$\frac{dv_c}{dt} = \frac{10 \times 10^{-3} - 5 \times 10^{-3}}{50 \times 10^3 \times 22 \times 10^{-9}} = 10 \rightarrow v_c(t) = v_c(0) + \int_0^t 10 dt = 10t$$

برای $v_c(t) = E_{sat} = 20V$ آپ امپ اشباع می شود. بنابراین خواهیم داشت

$$T_0 = T_0 \rightarrow I = \frac{V_0}{T_0} = -1 \text{ A/SEC}$$



حل : با فرض ایده آل بودن آپ امپ ها $v_a = v_b = v_o$ بوده و با بکارگیری نمایش ابرتوری معادلات دیفرانسیل خواهیم داشت.

$$\text{① برای KCL} \rightarrow \frac{v_a - v_o}{5} + 0.1 \cdot \frac{dv_o}{dt} = 0 \rightarrow \frac{v_a - v_o}{5} + 0.1 D v_o = 0$$

$$\rightarrow v_a = v_o = \frac{v_o}{-0.1 D + 1}$$

$$\text{② برای KCL} \rightarrow \frac{v_a - v_o}{2} + \frac{v_a - v_o}{5} + 0.1 \cdot \frac{d}{dt}(v_a - v_o) = 0$$

$$\rightarrow \frac{v_o}{-0.1 D + 1} - v_o + \frac{v_o}{-0.1 D + 1} - v_o + 0.1 D \left(\frac{v_o}{-0.1 D + 1} - v_o \right) = 0$$

$$\rightarrow (0.1 D^2 + 0.1 D + 2) v_o = -(0.1 D + 1) v_o + (0.1 D + 0) v_o$$

$$\rightarrow 0.1 \cdot \frac{d^2 v_o}{dt^2} + 0.1 \frac{dv_o}{dt} + 2 v_o = -0.1 \delta(t) - 2 u(t) + 0.1 \delta(t) + 0 u(t)$$

$$\rightarrow 0.1 \cdot \frac{d^2 v_o}{dt^2} + 0.1 \frac{dv_o}{dt} + 2 v_o = -2 \cdot 1 > 0$$

$$\text{معادله مشخصه: } -0.1 s^2 + 0.1 s + 2 = 0 \rightarrow s = -1 \pm j 2$$

$$\rightarrow v_o(t) = \underbrace{K_1 e^{-t} + K_2 e^{-t}}_{\text{پایع عمومی}} + \underbrace{K_3}_{\text{پایع خصوصی}} \cdot 1 > 0$$

پایع عمومی پایع خصوصی

با جایگذاری پاسخ خصوصی در معادله دیفرانسیل $K_1 = 20$ و $K_2 = 10$ خواهد شد. در $t = 0^+$ شارژها اتصال کوتاه خواهند بود بنابراین $v_c(0^+) = v_e = v_b = 0$ بوده و با تشکیل گیری از معادله دیفرانسیل در بازه $0 < t < \infty$ خواهیم داشت.

$$\therefore 2 \frac{dv_c(0^+)}{dt} = -2 + 2/t \rightarrow \frac{dv_c(0^+)}{dt} = -2.$$

$$\rightarrow \begin{cases} v_c(0^+) = 0 \rightarrow K_1 + K_2 + 10 = 0 \\ \frac{dv_c(0^+)}{dt} = -2 \rightarrow -10K_1 - 20K_2 = -2 \end{cases} \rightarrow K_1 = -22, K_2 = 12$$

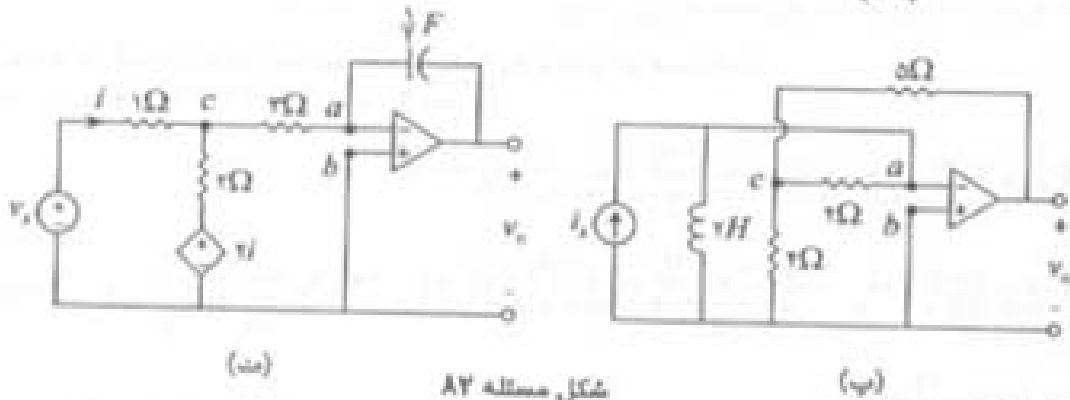
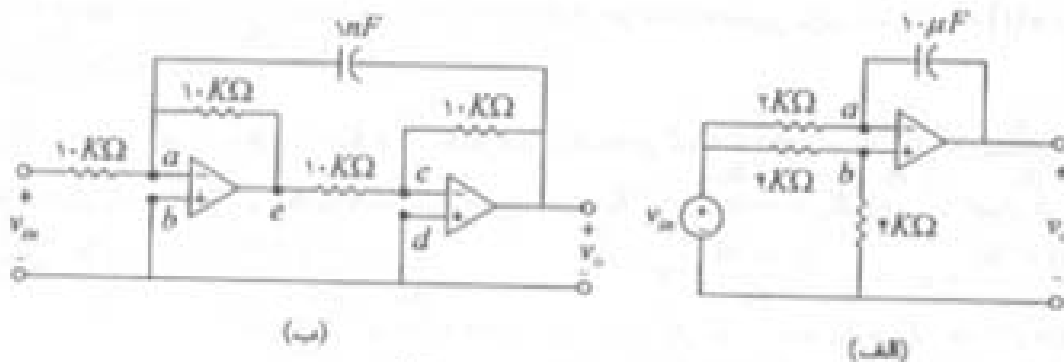
$$\rightarrow v_c(t) = -22e^{-t} + 12e^{-t} + 10, t > 0$$

به ازای $v_c(t) = E_{\text{پایه}} = 0V$ آب امد اشباع می شود بنابراین داریم.

$$-22e^{-t} + 12e^{-t} + 10 = 0 \rightarrow t = 0.122 \text{ SEC} = 122 \text{ mSEC}$$

مسئله ۸۲

در مدارهای شکل مسئله ۸۲ پاسخ پله را بدست آورید.



شکل مسئله ۸۲

حل: الف - با فرض ایده آل بودن آپ امپ $v_2 = v_3 = v_4$ بوده و خواهیم داشت:

$$\text{b) برای KCL} \rightarrow \frac{v_2 - v_m}{2 \times 10^{-3}} + \frac{v_2}{2 \times 10^{-3}} = 0 \rightarrow v_2 = v_3 = \frac{v_m}{2}$$

$$\text{c) برای KCL} \rightarrow \frac{v_m - v_m}{2 \times 10^{-3}} + 1 \times 10^{-3} \frac{d}{dt} \left(\frac{v_m}{2} - v_2 \right) = 0 \rightarrow \frac{dv_m}{dt} = \frac{1}{2} \frac{dv_m}{dt} - 200v_m$$

$$\rightarrow \frac{dv_m}{dt} = \frac{1}{2} \delta(t) - 200u(t) \rightarrow v_2(t) = \frac{1}{4}u(t) - 200u(t) = \left(\frac{1}{4} - 200 \right) u(t)$$

پ - با فرض ایده آل بودن آپ امپ ها $v_2 = v_3 = v_4 = v_5 = v_6 = v_7 = v_8 = v_9 = v_{10}$ بوده و خواهیم داشت:

$$\text{a) برای KCL} \rightarrow \frac{v - v_m}{1 \times 10^{-3}} + \frac{v - v_2}{1 \times 10^{-3}} + 1 \times 10^{-3} \frac{d}{dt} (v - v_m) \rightarrow v_2 = - \left(v_m + 10^{-3} \frac{dv_m}{dt} \right)$$

$$\text{c) برای KCL} \rightarrow \frac{v + \left(v_m + 10^{-3} \frac{dv_m}{dt} \right)}{1 \times 10^{-3}} + \frac{v - v_m}{1 \times 10^{-3}} = 0$$

$$\rightarrow \frac{dv_m}{dt} - 10^3 v_m = 10^3 v_m = 10^3 u(t) = 10^3, t > 0$$

در $t = 0^+$ مخازن اتصال کوتاه بوده بنابراین $v_2(0^+) = v_2 = 0$ خواهد شد همچنین برای $t > 0$ $u(t) = 1$ می باشد بنابراین خواهیم داشت:

$$s - 10^3 = 0 \rightarrow s = 10^3 \rightarrow v_2(t) = K_1 e^{10^3 t} + K_2, t > 0$$

با جایگذاری پاسخ خصوصی K_1 در معادله دیفرانسیل $10^3 K_1 = -10^3$ و یا $K_1 = -1$ شده و با اعمال شرط اولیه داریم:

$$v_2(0^+) = 0 \rightarrow K_1 + K_2 = 0 \rightarrow K_1 = -1 \rightarrow v_2(t) = \left(1 - e^{10^3 t} \right) u(t)$$

پ - با فرض ایده آل بودن آپ امپ ها $v_2 = v_3 = v_4 = v_5 = v_6 = v_7 = v_8 = v_9 = v_{10}$ بوده و خواهیم داشت:

$$\text{a) برای KCL} \rightarrow -i_1 + 0 + \frac{v - v_2}{2} = 0 \rightarrow v_2 = -2i_1$$

$$\text{c) برای KCL} \rightarrow \frac{-2i_1 - 0}{2} + \frac{-2i_1 - 0}{2} + \frac{-2i_1 - v_2}{0} = 0 \rightarrow v_2 = -\frac{14}{3}i_1$$

$$\rightarrow v_2(t) = -\frac{14}{3}u(t)$$

ت = با فرض ایده آل بودن آپ امپ ها $v_c = v_r = 0$ بوده و خواهیم داشت:

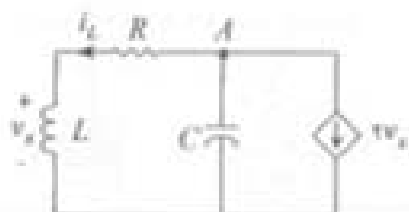
$$i = \frac{v_s - v_c}{1} = v_s - v_c$$

Ⓒ) برای KCL $\rightarrow -(v_s - v_c) + \frac{v_c - v_c}{r} + \frac{v_c - 0}{r} = 0 \rightarrow v_c = \frac{1}{1+r} v_s$

Ⓓ) برای KCL $\rightarrow -\frac{1}{1+r} v_s + \frac{1}{1} \frac{d}{dt}(v_s - v_c) = 0 \rightarrow \frac{dv_c}{dt} = -\frac{1}{1+r} v_s = -\frac{1}{1+r} u(t)$

$$\rightarrow v_c(t) = -\frac{1}{1+r} u(t)$$

مسئله ۳۳



⚡ را چنان تعیین کنید که مدار مانند یک نوسان ساز رفتار نماید. فرکانس نوسانات را نیز تعیین کنید.

شکل مسئله ۳۳

حل :

$$v_s = L \frac{di_L}{dt} \quad , \quad v_r = Ri_L + L \frac{di_L}{dt}$$

Ⓐ) برای KCL $\rightarrow i_L + C \frac{dv_c}{dt} + \alpha v_s = 0 \rightarrow i_L + C \frac{d}{dt} \left(Ri_L + L \frac{di_L}{dt} \right) + \alpha L \frac{di_L}{dt} = 0$

$$\rightarrow \frac{d^2 i_L}{dt^2} + \left(\frac{RC + \alpha L}{LC} \right) \frac{di_L}{dt} + \frac{1}{LC} i_L = 0 \quad \alpha = \frac{RC + \alpha L}{LC} \rightarrow \alpha = \frac{RC + \alpha L}{\alpha LC}$$

به ازای $\alpha = 0$ مدار یک نوسان ساز می باشد بنابراین داریم:

$$\alpha = 0 \rightarrow RC + \alpha L = 0 \rightarrow R = -\frac{\alpha L}{C}$$

در ادامه فرکانسهای نوسانات را به ازای $\alpha = 0$ بدست خواهیم آورد.

$$\alpha = 0 \rightarrow \frac{d^2 i_L}{dt^2} + \frac{1}{LC} i_L = 0 \rightarrow \text{معادله مشخصه: } s^2 + \frac{1}{LC} = 0 \rightarrow s = \pm j \sqrt{\frac{1}{LC}}$$

مسئله ۸۳

معادلات حالت مدار را بنویسید. $(v_L(s) = V_L$ و $i_L(s) = I_L$ و $i_R = -i_{V_R} + i_{V_R}'$)



شکل مسئله ۸۳

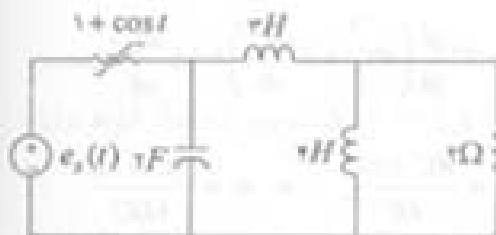
حل: با انتخاب ولتاژ خازن و جریان سلف به عنوان متغیر حالت و با توجه به شکل مسئله داریم:

$$v_L = v_C \rightarrow \frac{di_L}{dt} = v_C$$

$$i_C = -i_R - i_L \rightarrow 1 \frac{dv_C}{dt} = v_{V_R} - v_C - i_L \rightarrow \frac{dv_C}{dt} = v_{V_R} - \frac{1}{1} v_C - \frac{1}{1} i_L$$

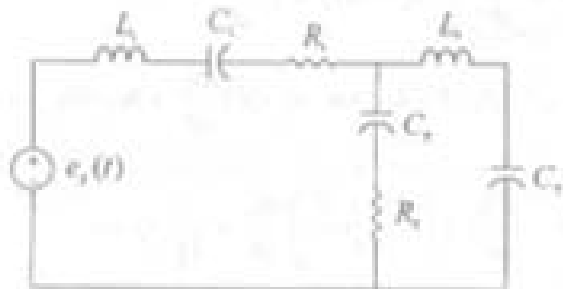
مسئله ۸۵

دوگان مدارهای شکل مسئله ۸۵ را رسم کنید.



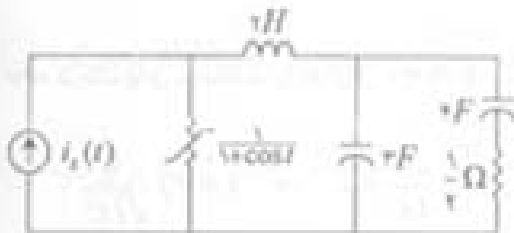
(الف)

شکل مسئله ۸۵

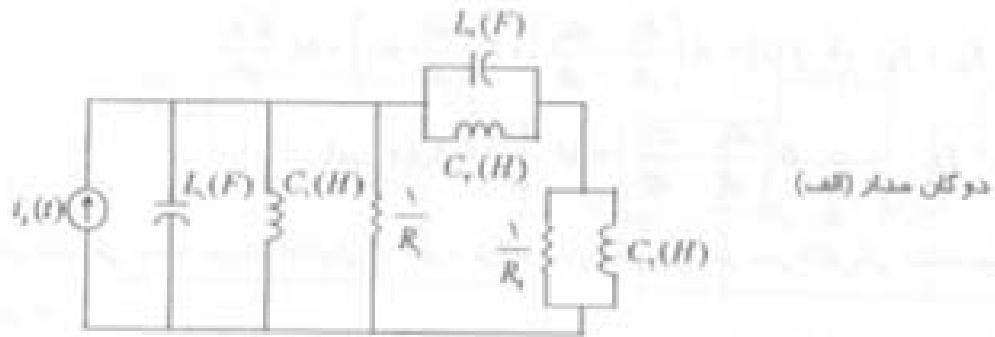


(ب)

حل:

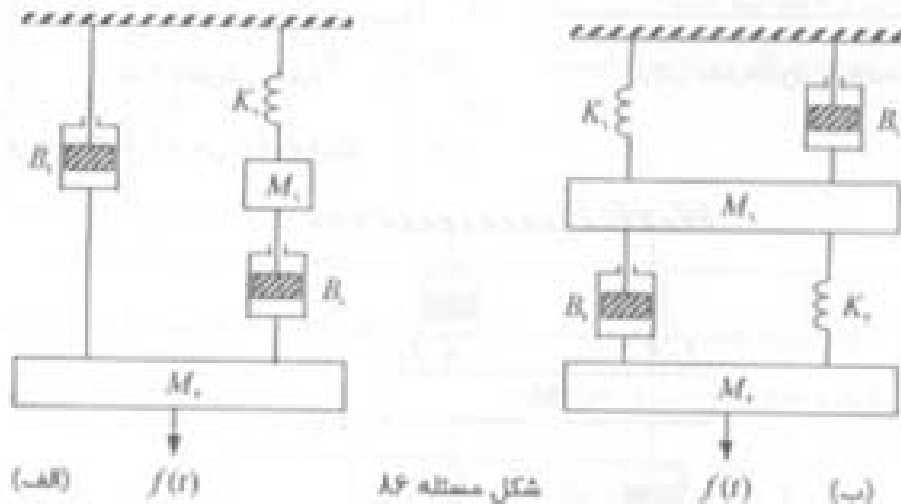


دوگان مدار (ب)

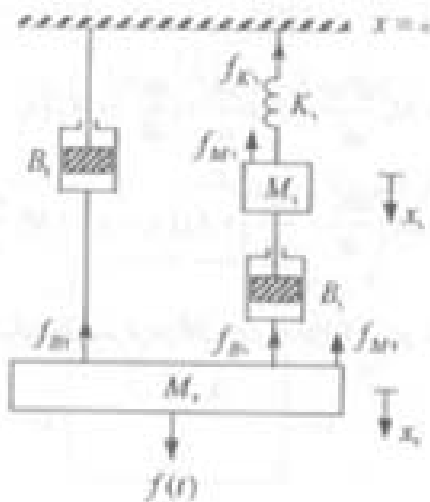


مسئله ۸۶

معادلات حرکت سیستمهای مکانیکی را نوشته و برای هر کدام دو مدار الکتریکی مشابه رسم کنید.

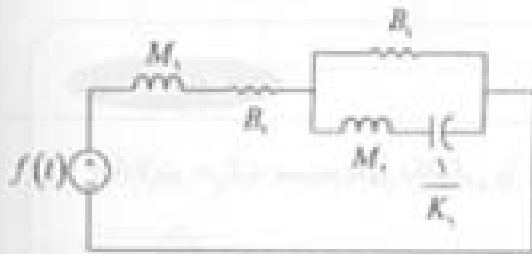


حل : الف - با توجه به شکل زیر می توان نوشت:

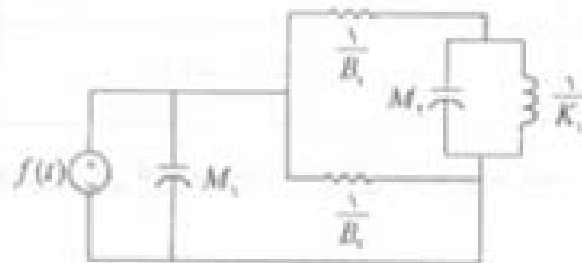


$$\begin{cases} f = f_{B_1} + f_{B_2} + f_{M_1} \rightarrow f(t) = B_1 \left(\frac{dx_1}{dt} - \frac{dx_2}{dt} \right) + B_2 \left(\frac{dx_2}{dt} - 0 \right) + M_1 \frac{d^2 x_1}{dt^2} \\ f_{B_2} = f_{M_1} + f_{K_1} \rightarrow B_2 \left(\frac{dx_2}{dt} - \frac{dx_1}{dt} \right) = M_1 \frac{d^2 x_1}{dt^2} + K_1 (x_1 - 0) \end{cases}$$

مدار الکتریکی مشابه سیستم مکانیکی به همراه دوگان مدار الکتریکی، دو مدار الکتریکی مشابه سیستم مکانیکی فوق‌اند.

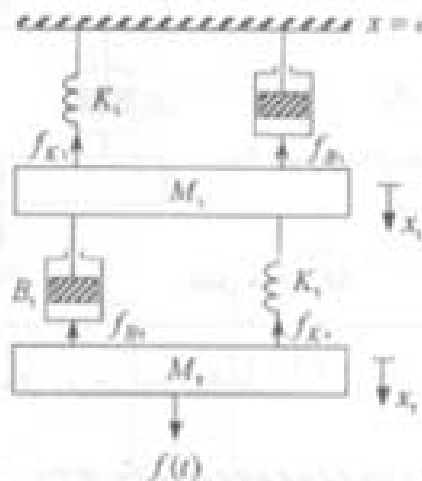


دوگان مدار الکتریکی مشابه



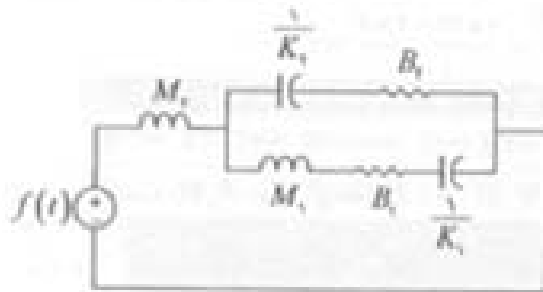
مدار الکتریکی مشابه

پ - با توجه به شکل زیر می‌توان نوشت:

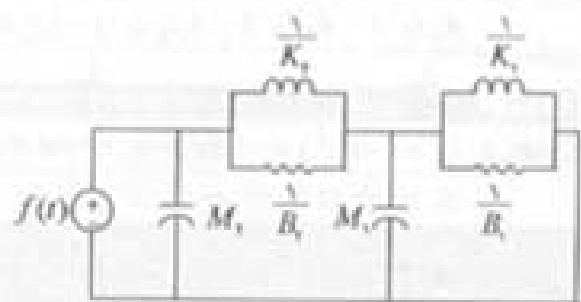


$$\begin{cases} f = f_{M_1} + f_{B_1} + f_{K_1} \rightarrow f(t) = M_1 \frac{d^2 x_1}{dt^2} + B_1 \left(\frac{dx_1}{dt} - \frac{dx_2}{dt} \right) + K_1 (x_1 - 0) \\ f_{B_1} + f_{K_1} = f_{M_2} + f_{K_2} + f_{B_2} \rightarrow B_1 \left(\frac{dx_1}{dt} - \frac{dx_2}{dt} \right) + K_1 (x_1 - x_2) = M_2 \frac{d^2 x_2}{dt^2} + K_2 (x_2 - 0) + B_2 \left(\frac{dx_2}{dt} - 0 \right) \end{cases}$$

مدار الکتریکی مشابه سیستم مکانیکی به همراه دوگان مدار الکتریکی، دو مدار الکتریکی مشابه سیستم مکانیکی فوق‌اند.



دوگن مدار الکتریکی مشابه



مدار الکتریکی مشابه

مسئله ۸۷

جریان گذرنده از سلفها را در لحظات $t=0^-$ و $t=0^+$ بدست آورید.

v_o را برای $t \geq 0$ محاسبه کنید.

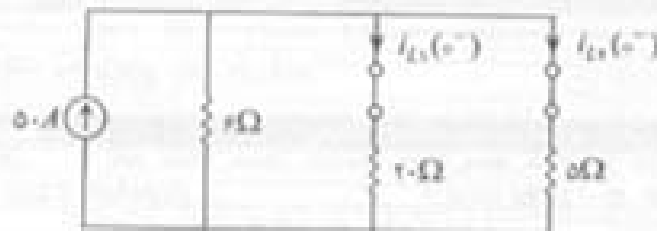
(کلید برای مدت طولانی بسته بوده است)



شکل مسئله ۸۷

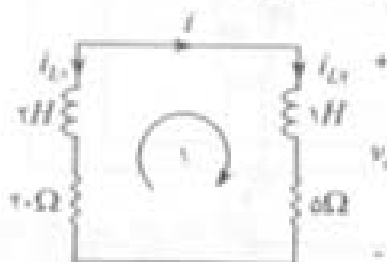
حل: در $t=0^-$ کلید به مدت طولانی بسته بوده و مدار به حالت دایمی خود رسیده است. پس سلفها

اتصال کوتاه می باشند و مدار بصورت زیر خواهد بود.



$$i_{L1}(0^-) = \frac{5 \parallel 0}{5 \parallel 0 + 2} \cdot 0.4 = 0.4 \text{ A} \quad , \quad i_{L2}(0^-) = \frac{5 \parallel 2}{5 \parallel 2 + 0} \cdot 0.4 = 0.4 \text{ A}$$

و به ازای $t > 0$ کلید باز بوده و مدار بصورت زیر می باشد.



$$i_{L_2}(s^+) = \frac{\phi_{22}(s^+)}{L_{22}} = \frac{\phi_{22}(s^+)}{L_{22}} = \frac{L_1 i_{L_1}(s^+) - L_2 i_{L_2}(s^+)}{L_{22}} = \frac{1 \times 2s - 2 \times s}{1+s} = 2A$$

$$\rightarrow i_{L_1}(s^+) = -i(s^+) = -2A \quad ; \quad i_{L_2}(s^+) = i(s^+) = 2A$$

در ادامه به محاسبه ولتاژ خروجی پرداخته

$$KVL \text{ برای مش ۱} \rightarrow 1 \cdot i + 1 \frac{di}{dt} + \frac{di}{dt} + 2i = 0 \rightarrow 2 \frac{di}{dt} + 3i = 0 \rightarrow i(t) = K e^{-1.5t}, t \geq 0$$

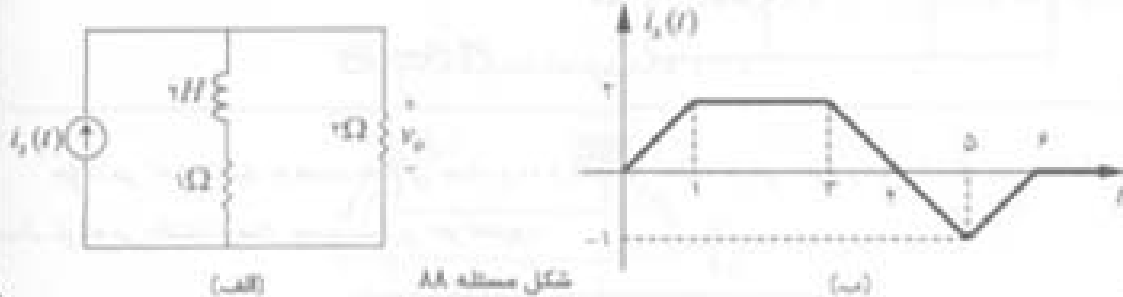
$$i(s^+) = 2 \rightarrow K = 2 \rightarrow i(t) = 2e^{-1.5t}, t \geq 0$$

$$v_o(t) = \frac{di}{dt} + 2i = 2 \left(-\frac{1.5}{2} \right) e^{-1.5t} + 2(2) e^{-1.5t} = -1.5/2 e^{-1.5t}, t \geq 0$$

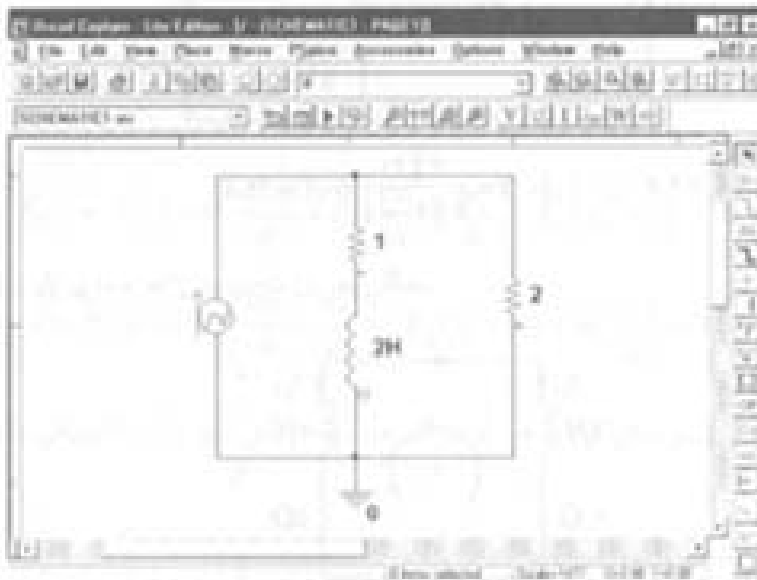
مسئله ۸۸

الف- با استفاده از اسپیس ولتاژ v_o را رسم کنید.

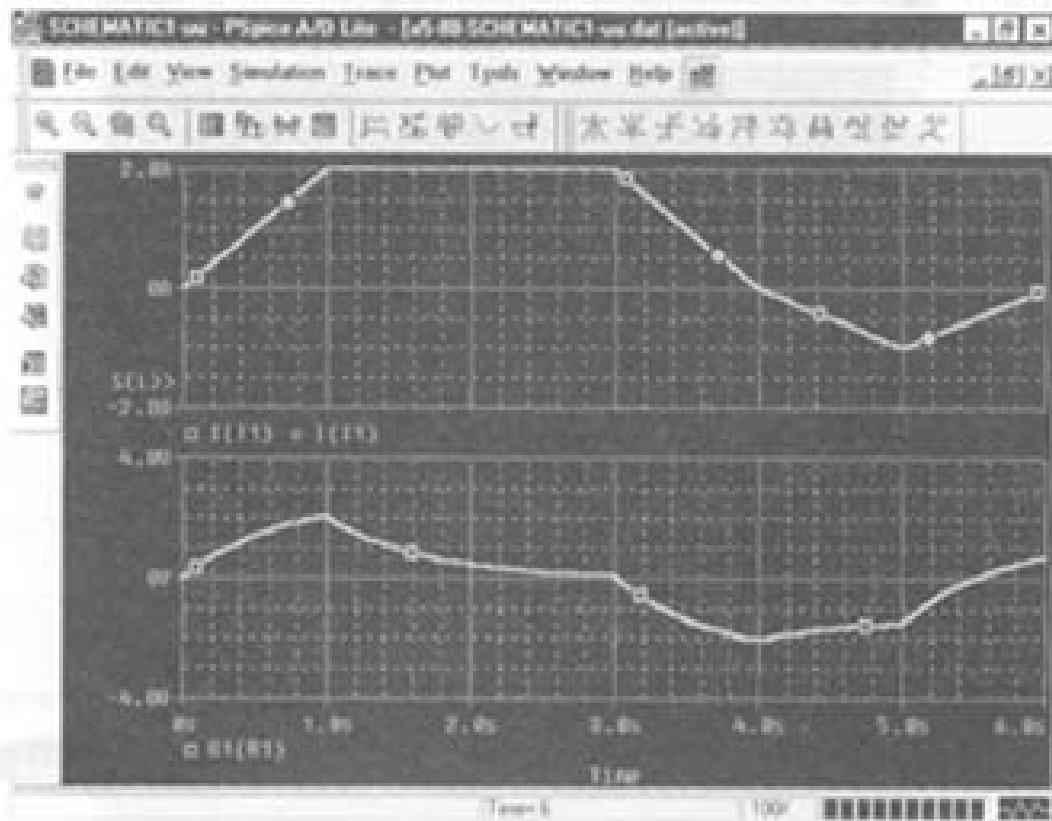
ب- خازن $C = \frac{1}{7} F$ را با مقاومت 1Ω موازی کرده قسمت (الف) را تکرار کنید.



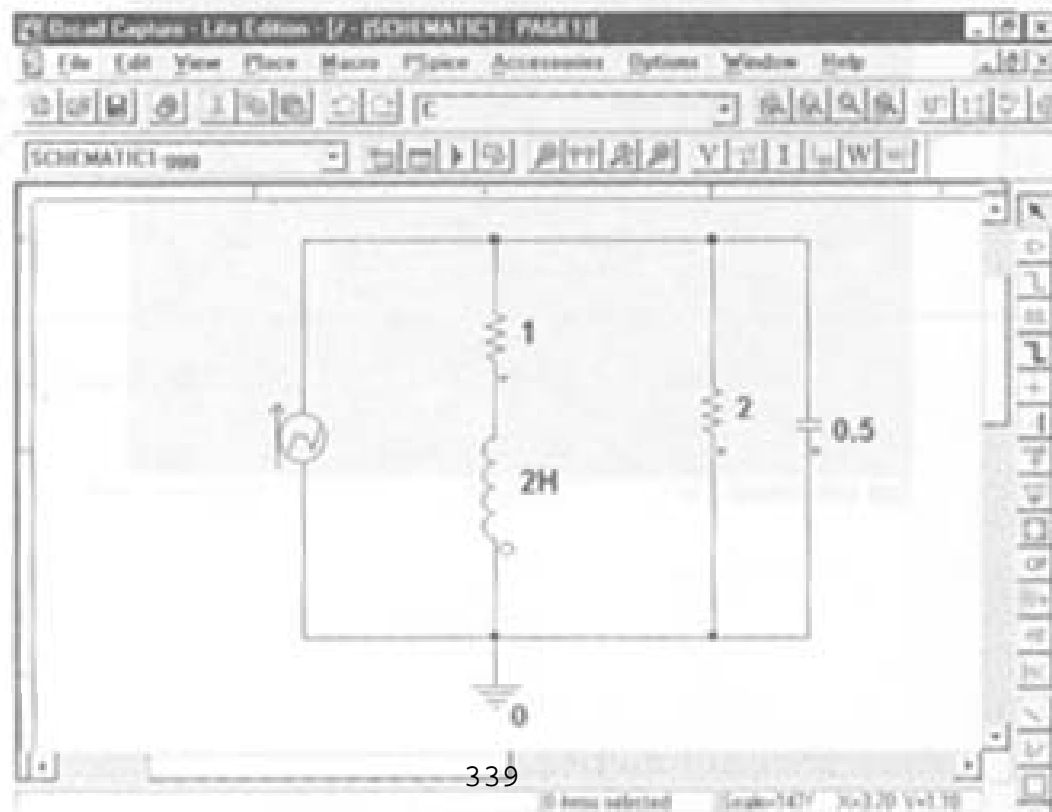
حل : الف - ابتدا شماتیک زیر را رسم می کنیم

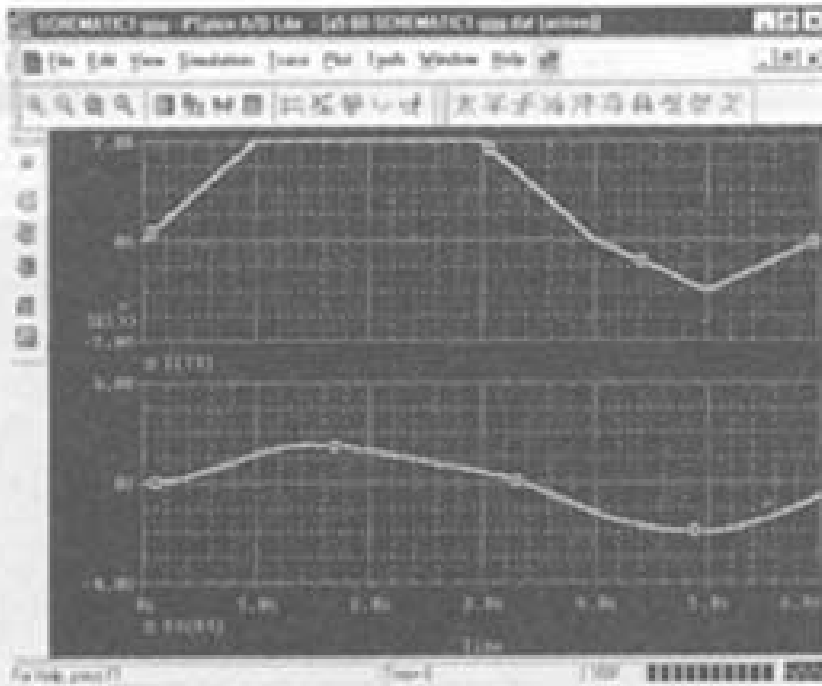


با اجرای شمایک زیر بصورت *Time domain* و دادن مشخصات داده شده، شکل موجهای V_1 و V_2 بصورت زیر بدست خواهند آمد.



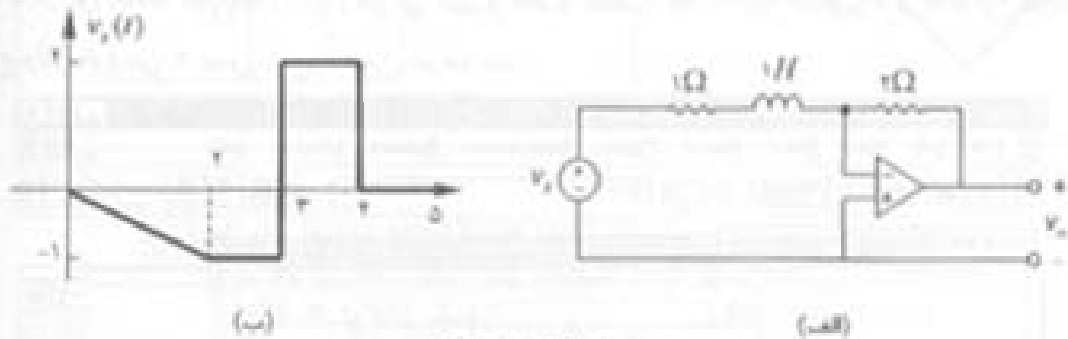
ب- در این حالت شمایک زیر را رسم می کنیم و همانند قسمت (الف) اجرا خواهیم کرد که با این کار شکل موج ولتاژ خروجی V_2 بصورت زیر حاصل خواهد شد.





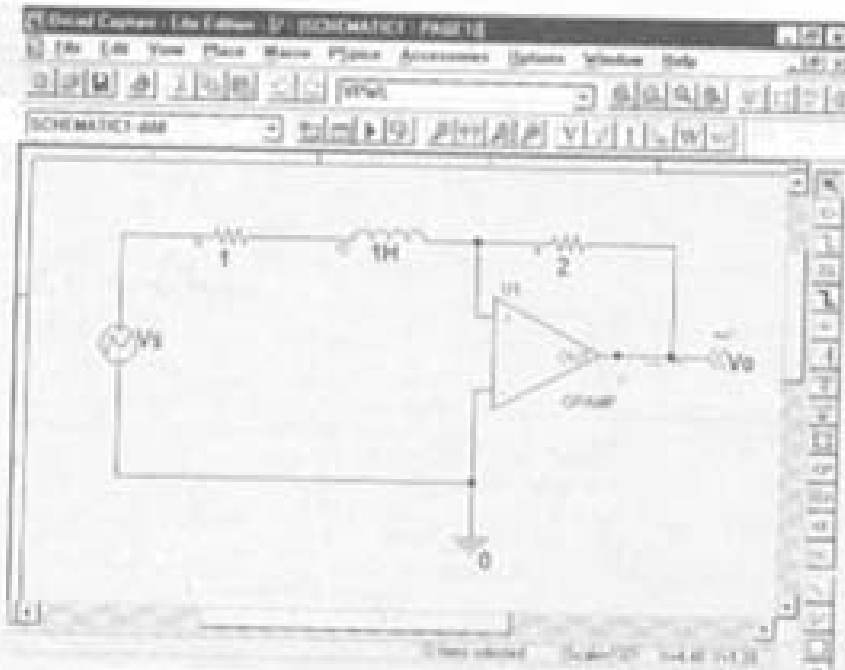
مسئله ۸۹

با استفاده از اسپایس v_o را برای $0 < t < \infty$ رسم کنید. (آپ-اسپ ایده آل است).

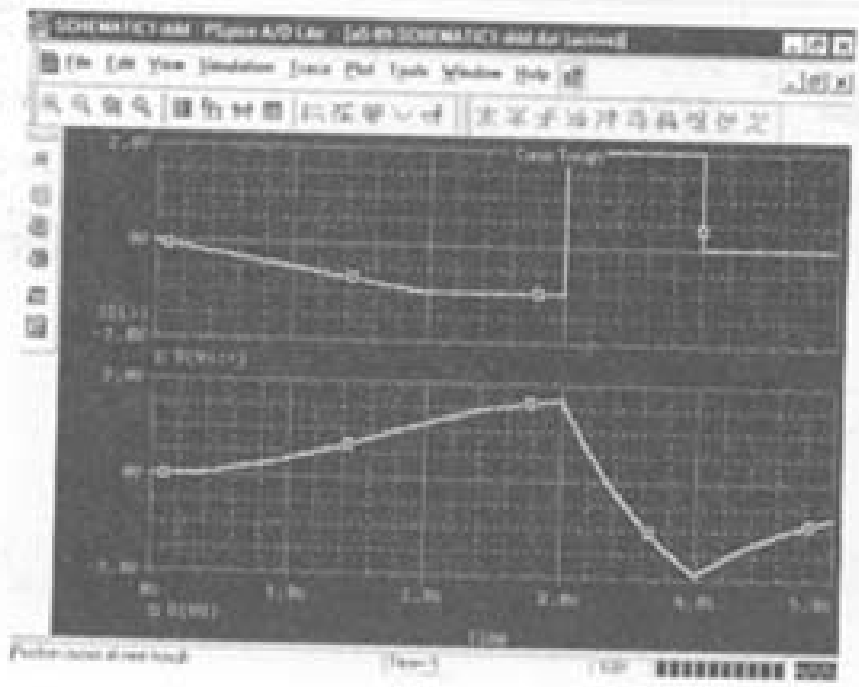


شکل مسئله ۸۹

حل: ابتدا شماتیک زیر را رسم می کنیم. که مشخصات v_s به آن داده شده است.



که با اجرای شبیه‌ایک فوق بصورت *Time domain* شکل موجهای V_1 و V_2 بصورت زیر رسم خواهد شد.



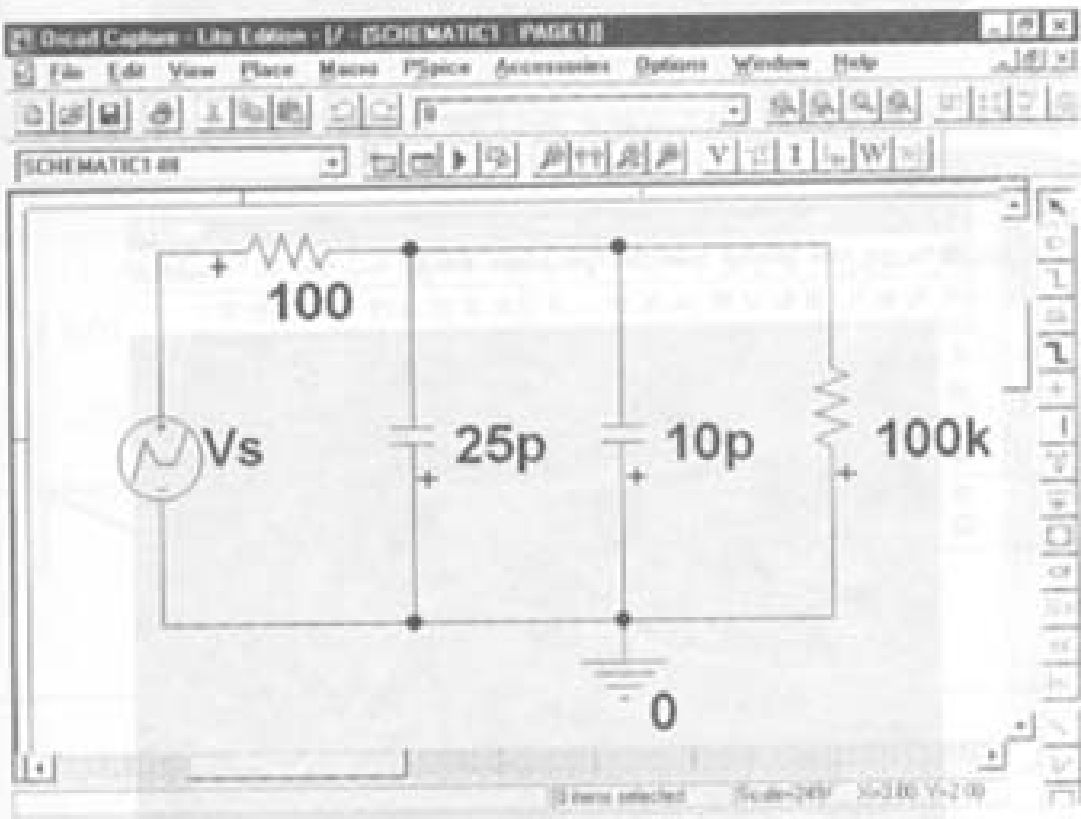
مسئله ۹۰

شکل موجهای v_{20} و v_{10} را برای $0 < t < 200 \text{ nsec}$ با استفاده از اسپایس رسم کنید.

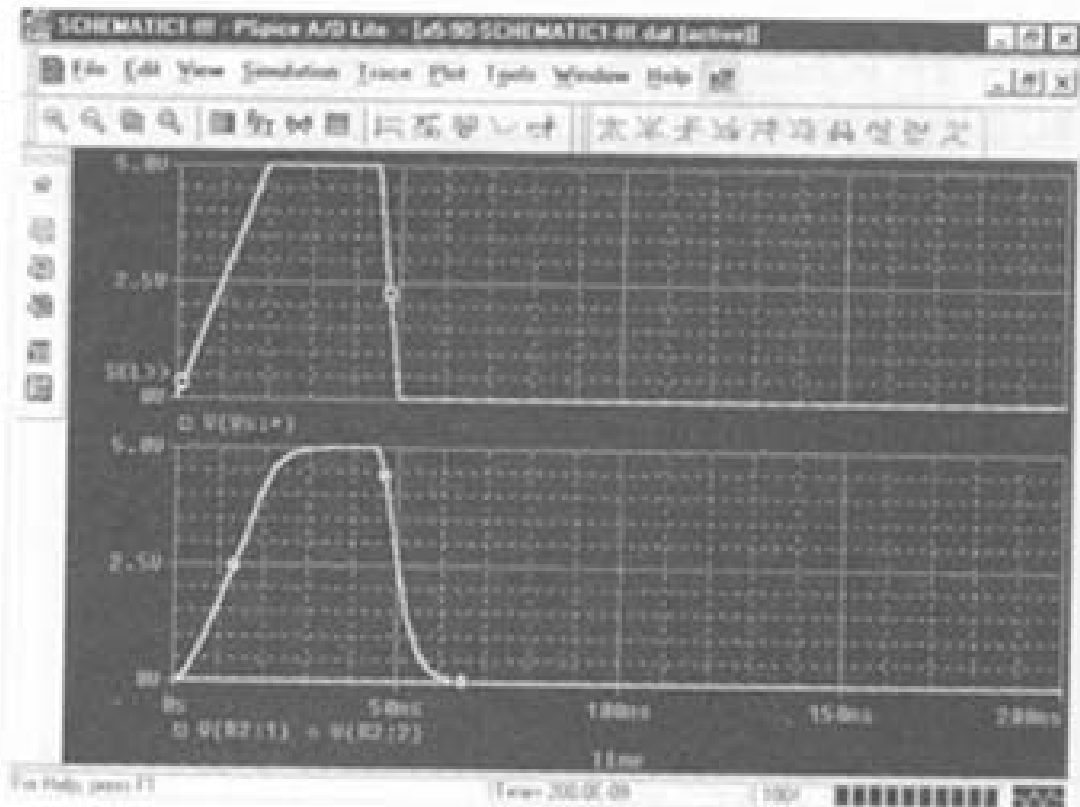


شکل مسئله ۹۰

حل: بدین منظور شماتیک زیر را رسم کرده و مشخصات لازم را اعمال می کنیم

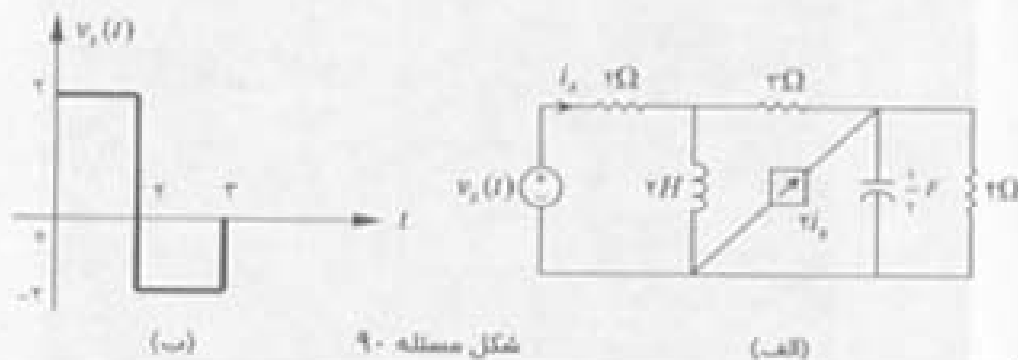


با اجرای شماتیک فوق بصورت *Time domain* شکل موجهای ولتاژ خازنها که پکسان می باشد بصورت زیر بدست خواهد آمد.

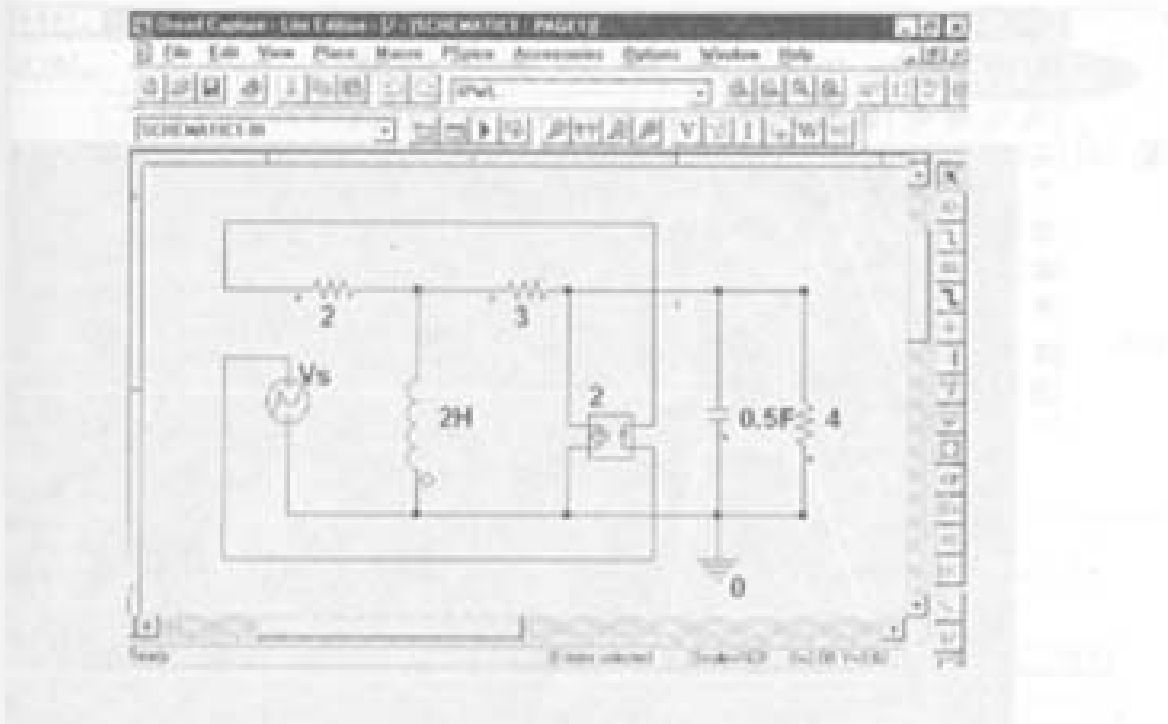


مسئله ۹۱

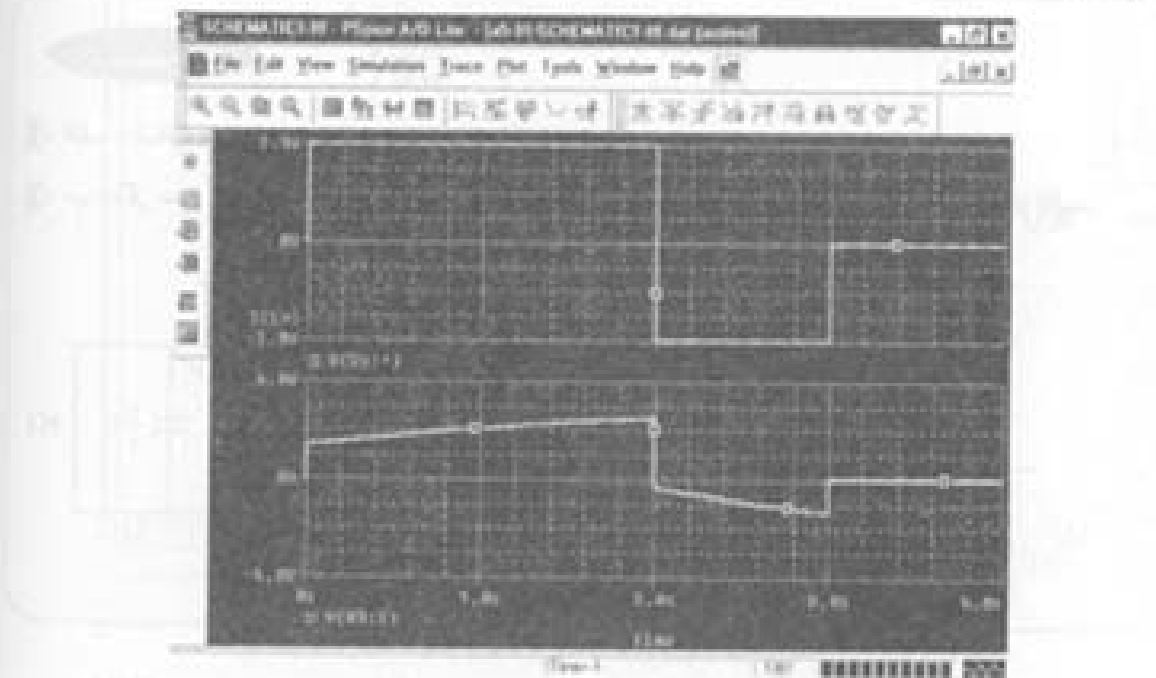
- الف- شکل موج ولتاژ خازن v_c را با استفاده از اسپایس رسم کنید.
- ب- اگر منبع جریان پله واحدی موازی با مقاومت 1Ω اضافه شود قسمت (الف) را تکرار کنید.



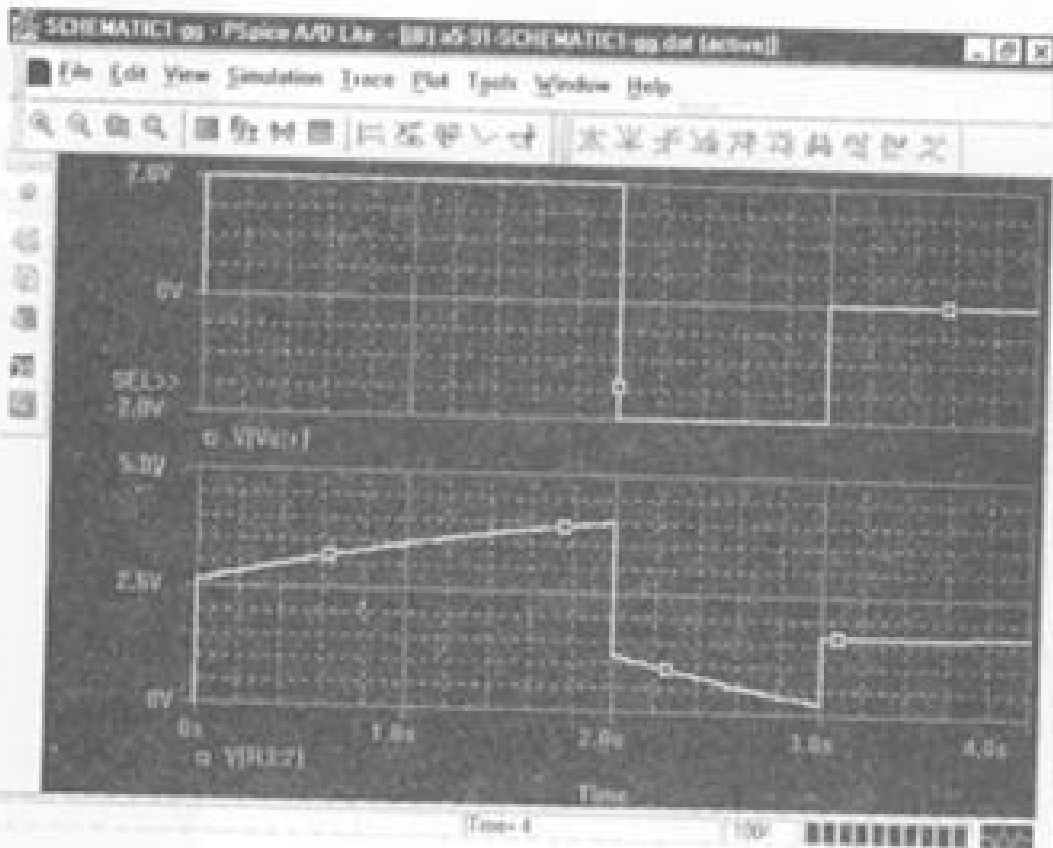
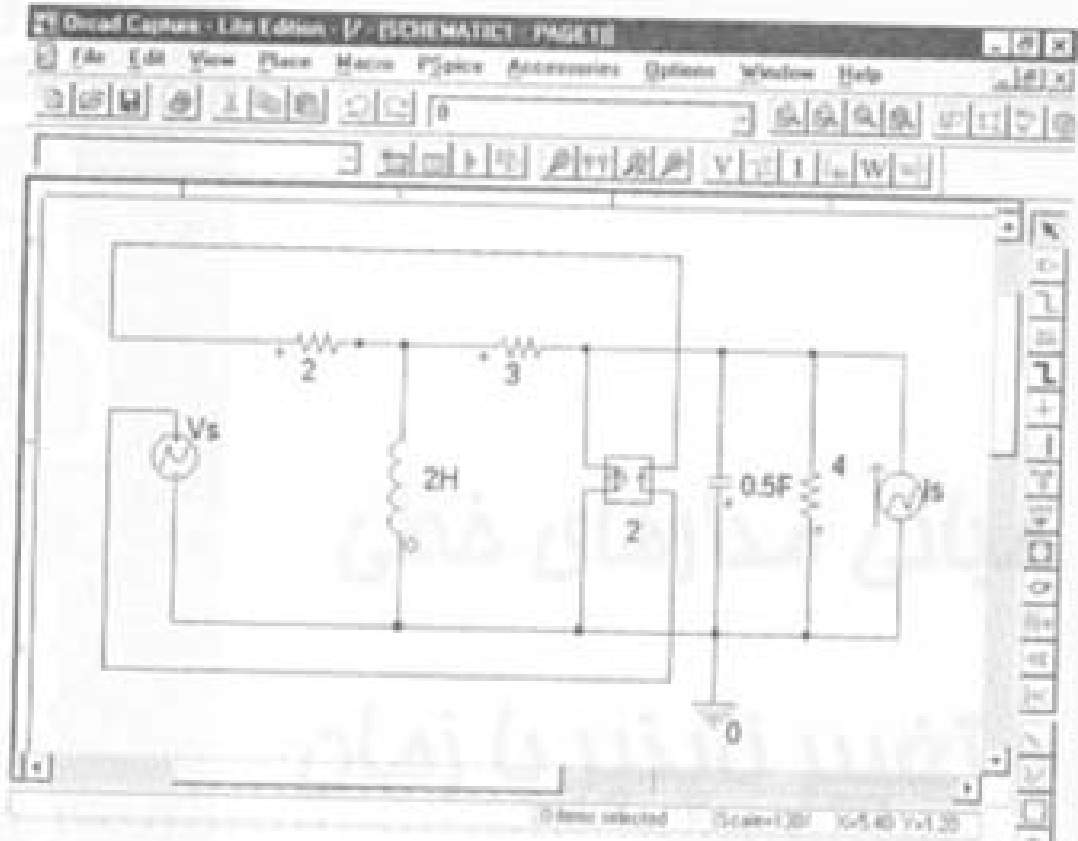
حلی: الف- بدین منظور شماتیک زیر را رسم می‌کنیم. که مشخصات v_s نیز در آن اعمال شده است.



با اجرای شمایک فوق بصورت *Time domain* شکل موجهای V_2 و ولتاژ دو سر خازن بصورت زیر بدست خواهند آمد.



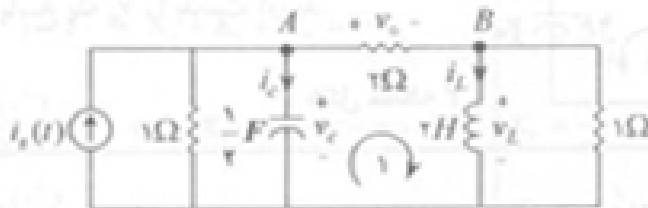
به سبب اضافه کردن منبع جریان گفته شده و اجرای مجدد قسمت (الف) شکل موجهای V_2 و ولتاژ دو سر خازن در این حالت بصورت زیر حاصل خواهند شد.



مسئله ۱

معادلات گره را نوشته و معادله دیفرانسیلی بر حسب v_c بدست آورید و شرایط اولیه را مشخص کنید.

$$(i_L(-) = I_c \text{ و } v_c(-) = V_c)$$



شکل مسئله ۱

حل: با نوشتن معادلات گره و با استفاده از تعایش ابرتوری معادلات انتگرال-دیفرانسیل خواهیم داشت.

$$\textcircled{B} \text{ KCL برای گره } \rightarrow -\frac{v_c}{\tau} + i_L + \frac{di_L}{1} = 0 \rightarrow -\frac{v_c}{\tau} + (1 + \tau D)i_L \rightarrow i_L = \frac{1}{\tau(\tau D + 1)} v_c$$

$$\textcircled{A} \text{ KCL برای گره } \rightarrow -i_s + \frac{v_c}{1} + \frac{1}{\tau} \frac{dv_c}{dt} + \frac{v_c}{\tau} = 0 \rightarrow -i_s + \left(1 + \frac{D}{\tau}\right) v_c + \frac{v_c}{\tau} = 0$$

$$\rightarrow v_c = \frac{\tau i_s - v_c}{D + \tau}$$

$$\textcircled{A} \text{ KVL برای مش ۱} \rightarrow -v_c + v_c + \tau \frac{di_L}{dt} = 0 \rightarrow -\frac{\tau i_s - v_c}{D + \tau} + v_c + \tau D \left(\frac{1}{\tau(\tau D + 1)} v_c \right) = 0$$

$$\rightarrow (\tau D' + \tau D + \tau) v_c = (\tau D + 1) i_s \rightarrow \tau \frac{d^2 v_c}{dt^2} + \tau \frac{dv_c}{dt} + \tau \frac{dv_c}{dt} = \tau \frac{di_s}{dt} + \tau i_s$$

برای محاسبه شرایط اولیه می توان نوشت

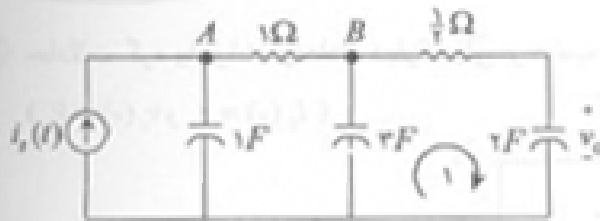
$$\textcircled{B} \text{ KCL برای گره } \rightarrow -\frac{v_c}{\tau} + i_L + \frac{v_L}{1} = 0 \rightarrow -\frac{v_c}{\tau} + i_L + \frac{v_c - v_c}{1} = 0 \rightarrow v_c = \frac{\tau}{\tau} (v_c + i_L)$$

$$\rightarrow v_c(-) = \frac{\tau}{\tau} (V_c + I_c)$$

$$\frac{dv_c}{dt} = \frac{\tau}{\tau} \left(\frac{dv_c}{dt} + \frac{di_L}{dt} \right) = \frac{\tau}{\tau} \left(v_L + \frac{v_L}{\tau} \right) = \frac{\tau}{\tau} \left(\tau \left(i_L - \frac{v_c}{1} - \frac{v_c}{\tau} \right) + \frac{v_c - v_c}{\tau} \right) = \frac{\tau}{\tau} i_L - v_c - v_c$$

$$\rightarrow \frac{dv_c(-)}{dt} = \frac{\tau}{\tau} i_s(-) - V_c - \frac{\tau}{\tau} (V_c + I_c) = \frac{\tau}{\tau} i_s(-) - \frac{\tau}{\tau} V_c - \frac{\tau}{\tau} I_c$$

مسئله ۲



معادله دیفرانسیلی بر حسب v_o بنویسید.

پاسخ پله v_o را بدست آورید.

شکل مسئله ۲

حل: با توجه به شکل مسئله و با استفاده از نمایش اپراتوری معادلات انتگرال-دیفرانسیل داریم.

$$\text{برای مش ۱ } KVL \rightarrow -v_B + \frac{1}{1} \left(2 \frac{dv_o}{dt} \right) + v_o = 0 \rightarrow v_B = \frac{dv_o}{dt} + v_o$$

$$\text{برای مش ۲ } KCL \rightarrow 2 \frac{d}{dt} \left(\frac{dv_o}{dt} + v_o \right) + 2 \frac{dv_o}{dt} + \frac{dv_o + v_o - v_A}{1} = 0$$

$$\rightarrow v_A = 2 \frac{d^2 v_o}{dt^2} + 6 \frac{dv_o}{dt} + v_o$$

$$\text{برای مش ۳ } KCL \rightarrow -i_s + \frac{d}{dt} \left(2 \frac{d^2 v_o}{dt^2} + 6 \frac{dv_o}{dt} + v_o \right) + \frac{\left(2 \frac{d^2 v_o}{dt^2} + 6 \frac{dv_o}{dt} + v_o \right) - \left(\frac{dv_o}{dt} + v_o \right)}{1} = 0$$

$$\rightarrow 2 \frac{d^2 v_o}{dt^2} + 1 \frac{d^2 v_o}{dt^2} + 6 \frac{dv_o}{dt} = i_s$$

در ادامه با جایگذاری $i_s(t) = u(t) = 1, t > 0$ را محاسبه خواهیم کرد.

$$3 \frac{d^2 v_o}{dt^2} + 1 \frac{d^2 v_o}{dt^2} + 6 \frac{dv_o}{dt} = 1$$

$$\text{معادله مشخصه: } 3s^2 + 1s^2 + 6s = 0 \rightarrow s = 0, -1, -2 \rightarrow v_o(t) = \underbrace{K_1 + K_2 e^{-t} + K_3 e^{-2t}}_{\text{پاسخ خصوصی}} + \underbrace{K_4 t}_{\text{پاسخ عمومی}}$$

پاسخ خصوصی پاسخ عمومی

عدد ثابت K_4 را نمی توان به عنوان پاسخ خصوصی منظور کرد زیرا از پاسخ عمومی بدست می آید. بنابراین

$K_4 t$ را به عنوان پاسخ خصوصی منظور می کنیم که با جایگذاری آن در معادله دیفرانسیل $6K_4 = 1$ و یا $K_4 = \frac{1}{6}$

خواهد شد. در ادامه شرایط اولیه را منظور می کنیم. در $t = 0^+$ خازنها اتصال کوتاه خواهند بود بنابراین داریم.

(در $t = 0^+$ همه مقادیر را صفر در نظر بگیریم.)

$$\rightarrow v_o(s') = 0 \quad , \quad v_B = \frac{dv_o}{dt} + v_o \quad \rightarrow \quad \frac{dv_o(s')}{dt} = v_B(s') - v_o(s') = 0 \dots$$

$$v_A = \tau \frac{d^2 v_o}{dt^2} + \rho \frac{dv_o}{dt} + v_o \quad \rightarrow \quad \frac{d^2 v_o(s')}{dt^2} = \frac{1}{\tau} \left(v_A(s') - \rho \frac{dv_o(s')}{dt} - v_o(s') \right) = \frac{1}{\tau} (0 \dots) = 0$$

$$\begin{cases} v_o(s') = 0 \rightarrow K_1 + K_2 + K_3 = 0 \\ \frac{dv_o(s')}{dt} = 0 \rightarrow -K_1 - \tau K_2 + \frac{1}{\rho} = 0 \\ \frac{d^2 v_o(s')}{dt^2} = 0 \rightarrow K_1 + \tau K_2 = 0 \end{cases} \rightarrow \begin{cases} K_1 = -\frac{1}{\tau} \\ K_2 = \frac{1}{\tau} \rightarrow v_o(t) = -\frac{1}{\tau} + \frac{1}{\tau} e^{-t} - \frac{1}{12} e^{-t} + \frac{t}{\rho} \\ K_3 = -\frac{1}{12} \end{cases}$$

مسئله ۳

۱) معادله دیفرانسیلی بر حسب v_o بنویسید.
 ۲) پاسخ پله و ضربه v_o را بدست آورید.

شکل مسئله ۳

حل: با توجه به شکل مسئله می توان نوشت:

① KCL برای گره $\rightarrow \frac{1}{\tau} \int (v_o - v_A) dt + \frac{v_o}{1} + \frac{dv_o}{dt} = 0 \rightarrow v_A = \frac{\tau}{1} \frac{d^2 v_o}{dt^2} + \frac{\tau}{1} \frac{dv_o}{dt} + v_o$

② KCL برای گره $\rightarrow -i_s + \frac{d}{dt} \left(\frac{\tau}{1} \frac{d^2 v_o}{dt^2} + \frac{\tau}{1} \frac{dv_o}{dt} + v_o \right) = \frac{\tau}{1} \frac{d^2 v_o}{dt^2} + \frac{\tau}{1} \frac{dv_o}{dt} + v_o$

$\rightarrow \frac{1}{\tau} \int \left(\frac{\tau}{1} \frac{d^2 v_o}{dt^2} + \frac{\tau}{1} \frac{dv_o}{dt} + v_o - v_o \right) dt = 0 \rightarrow \tau \frac{d^2 v_o}{dt^2} + 12 \frac{dv_o}{dt} + 12 v_o = \tau i_s$

برای محاسبه پاسخ پله، $i_s(t) = u(t) = 1, t > 0$ را جایگزین می کنیم.

$\tau \frac{d^2 v_o}{dt^2} + 12 \frac{dv_o}{dt} + 12 v_o = \tau, t > 0$

معادله مشخصه: $\tau s^2 + 12s + 12 = 0 \rightarrow s = -1, -\frac{1}{\tau} \pm j \frac{\sqrt{\tau}}{\tau}$

$\rightarrow v_o(t) = K_1 e^{-t} + e^{-\frac{t}{\tau}} \left(K_2 \cos \frac{\sqrt{\tau}}{\tau} t + K_3 \sin \frac{\sqrt{\tau}}{\tau} t \right) + K_4$

پاسخ عمومی پاسخ خصوصی

با جایگذاری پاسخ خصوصی در معادله دیفرانسیل $6K_1 = 2$ و $K_2 = \frac{1}{4}$ شده و با اعمال شرایط اولیه داریم:

$$\begin{cases} v_0(s) = 0 \rightarrow K_1 + K_2 + \frac{1}{4} = 0 \\ \frac{dv_0(s)}{ds} = 0 \rightarrow -K_1 - \frac{1}{4}K_2 + \frac{\sqrt{7}}{4}K_3 = 0 \rightarrow K_1 = -\frac{1}{4}, K_2 = 0, K_3 = -\frac{\sqrt{7}}{4} \\ \frac{d^2v_0(s)}{ds^2} = 0 \rightarrow K_1 - \frac{K_2}{4} - \frac{\sqrt{7}}{4}K_3 = 0 \end{cases}$$

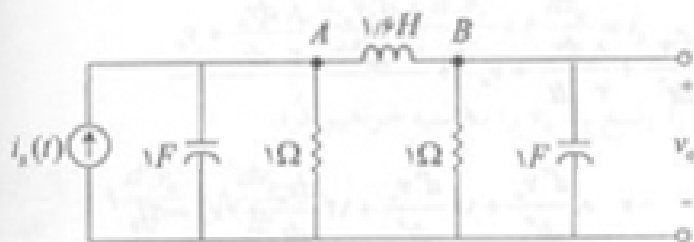
$$\rightarrow s(t) = v_0(t) = -\frac{1}{4}e^{-t} - \frac{\sqrt{7}}{4}e^{-\frac{1}{4}t} \sin \frac{\sqrt{7}}{4}t + \frac{1}{4}, \quad t > 0$$

در ادامه پاسخ ضربه را محاسبه می‌کنیم که بدین منظور از پاسخ پله مشتق می‌گیریم.

$$\begin{aligned} h(t) = \frac{ds(t)}{dt} &= \frac{d}{dt} \left(-\frac{1}{4}e^{-t} - \frac{\sqrt{7}}{4}e^{-\frac{1}{4}t} \sin \frac{\sqrt{7}}{4}t + \frac{1}{4} \right) \\ &= \frac{1}{4}e^{-t} + \frac{\sqrt{7}}{4}e^{-\frac{1}{4}t} \left(-\sqrt{7} \cos \frac{\sqrt{7}}{4}t + \sin \frac{\sqrt{7}}{4}t \right) \end{aligned}$$

مسئله ۳

$v_0 = ?$ $i_s(t) = 2e^{-t}u(t)$ و شرایط اولیه صفر است.



شکل مسئله ۳

حل: با توجه به شکل مسئله و با استفاده از نمایش ابرتوری معادلات انتگرال-دیفرانسیل داریم:

$$\textcircled{A} \text{ برای KCL} \rightarrow \frac{1}{1F} \int (v_0 - v_B) dt + \frac{v_0}{1} + \frac{dv_0}{dt} = 0 \rightarrow \frac{1}{1FD} (v_0 - v_B) + v_0 + Dv_0 = 0$$

$$\rightarrow v_B = (1 + D + 1/FD)v_0$$

$$\textcircled{B} \text{ برای KCL} \rightarrow -i_s + \frac{dv_B}{dt} + \frac{v_B}{1} + \frac{1}{1F} \int (v_B - v_0) dt = 0$$

$$\rightarrow -1 + D(1 + D + 1) v_c + (1 + D + 1) v_c + \frac{1}{1 + D} (1 + D + 1) v_c = 0$$

$$\rightarrow (1D^2 + 16D^2 + 18D + 1) v_c = 0 \rightarrow 1 \frac{d^2 v_c}{dt^2} + 16 \frac{dv_c}{dt} + 18 v_c = 0$$

با جایگذاری $i_c(t) = 1e^{-t}$, $t > 0$ داریم.

$$1 \frac{d^2 v_c}{dt^2} + 16 \frac{dv_c}{dt} + 18 v_c = 1e^{-t}, t > 0$$

$$\text{معادله مشخصه: } 1s^2 + 16s + 18 = 0 \rightarrow s = -1, -\frac{1}{2}$$

$$\rightarrow v_c(t) = \underbrace{K_1 e^{-t}}_{\text{پاسخ عمومی}} + \underbrace{e^{-\frac{t}{2}} (K_2 \cos t + K_3 \sin t)}_{\text{پاسخ خصوصی}} + K_4 t e^{-t}$$

برای اینکه پاسخ خصوصی از پاسخ عمومی حاصل نشود ضرب آن را در نظر گرفته ایم. با جایگذاری پاسخ خصوصی در معادله دیفرانسیل داریم.

$$1K_4 (1e^{-t} - te^{-t}) + 16K_2 (-1e^{-t} + te^{-t}) + 18(e^{-t} - te^{-t}) + 1 \cdot te^{-t} = 1e^{-t}$$

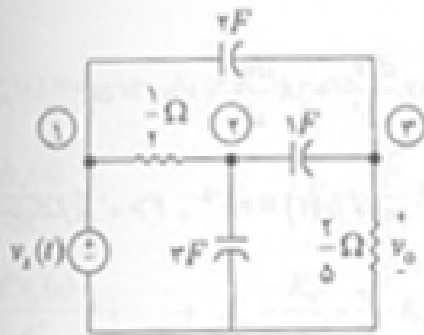
$$1 \cdot K_4 e^{-t} = 1e^{-t} \rightarrow 1 \cdot K_4 = 1 \rightarrow K_4 = 1$$

شرایط اولیه صفر بوده و در $t = 0^+$ خازن اتصال کوتاه و سلف مدار باز می باشد بنابراین داریم.

$$\begin{cases} v_c(0^+) = 0 \rightarrow K_1 + K_2 = 0 \\ \frac{dv_c(0^+)}{dt} = 0 \rightarrow -K_1 - \frac{1}{2}K_2 + K_3 + 1 = 0 \\ \frac{d^2 v_c(0^+)}{dt^2} = 0 \rightarrow K_1 - \frac{2}{1}K_2 - K_3 - 2 = 0 \end{cases} \rightarrow \begin{cases} K_1 = \frac{1}{5} \\ K_2 = -\frac{1}{5} \\ K_3 = -\frac{2}{5} \end{cases}$$

$$\rightarrow v_c(t) = \frac{1}{5} e^{-t} - e^{-\frac{t}{2}} \left(\frac{1}{5} \cos t + \frac{2}{5} \sin t \right) + t e^{-t}, t > 0$$

مسئله ۵



معادله دیفرانسیلی بنویسید که v_o را به v_s ارتباط دهد.
پاسخ پله را حساب کنید.

شکل مسئله ۵

حل: با توجه به شکل مسئله و با استفاده از نمایش ابرتوری معادلات دیفرانسیل داریم:

$$\textcircled{1} \text{ برای KCL} \rightarrow \frac{v_s - v_o}{1} + 2 \frac{dv_s}{dt} + \frac{d(v_s - v_o)}{dt} = 0$$

$$\rightarrow 2v_s - 2v_o + 2Dv_s + D(v_s - v_o) = 0 \rightarrow v_s = \frac{Dv_o + 2v_s}{2D + 1}$$

$$\textcircled{2} \text{ برای KCL} \rightarrow \frac{d}{dt}(v_o - v_s) + 2 \frac{d}{dt}(v_o - v_s) + \frac{v_o}{\frac{1}{2}} = 0$$

$$\rightarrow D\left(v_o - \frac{Dv_o + 2v_s}{2D + 1}\right) + 2D(v_o - v_s) + 5v_o = 0 \rightarrow (11D' + 16D + 5)v_o = (8D' + 6D)v_s$$

$$\rightarrow 11 \frac{dv_o}{dt} + 16 \frac{dv_o}{dt} + 5v_o = 8 \frac{dv_s}{dt} + 6 \frac{dv_s}{dt}$$

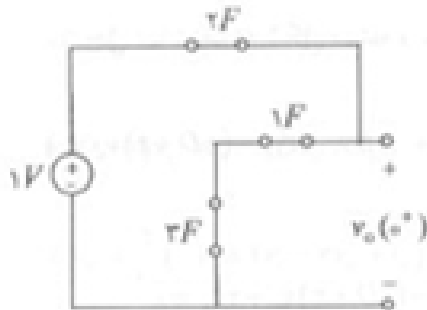
و برای محاسبه پاسخ پله $v_s(t) = u(t)$ را جایگذاری می‌کنیم

$$11 \frac{dv_o}{dt} + 16 \frac{dv_o}{dt} + 5v_o = 14\delta'(t) + 6\delta(t)$$

از آنجا که آخرین درجه مشتق توابع ویژه از درجه مشتقات v_o کمتر است لذا پاسخ v_o شامل تابع ویژه ای نخواهد بود.

$$11s^2 + 16s + 5 = 0 \rightarrow s = -1, -\frac{5}{11} \rightarrow v_o(t) = \left(K_1 e^{-t} + K_2 e^{-\frac{5}{11}t} \right), t > 0$$

در $t = 0^+$ خازنها اتصال کوتاه خواهند بود و مدار بصورت زیر خواهد شد.



$$\rightarrow v_o(s) = \frac{2}{2 + \frac{1 \times 2}{1+2}} \mathcal{V} = \frac{\Lambda}{11}$$

با اشتغال گیری از معادله دیفرانسیل در فاصله $t=0^-$ تا $t=0^+$ داریم:

$$11 \frac{dv_o(s)}{dt} + 16 \left(\frac{\Lambda}{11} \right) = 6 \rightarrow \frac{dv_o(s)}{dt} = -\frac{6\Lambda}{11}$$

$$\begin{cases} v_o(s) = \frac{\Lambda}{11} \rightarrow K_1 + K_2 = \frac{\Lambda}{11} \\ \frac{dv_o(s)}{dt} = -\frac{6\Lambda}{11} \rightarrow -K_1 - \frac{6}{11} K_2 = -\frac{6\Lambda}{11} \end{cases} \rightarrow \begin{cases} K_1 = \frac{1}{11} \\ K_2 = \frac{13}{11} \end{cases} \rightarrow v_o(t) = \frac{1}{11} e^{-t} + \frac{13}{11} e^{-\frac{6}{11}t}, t > 0$$

روش دوم: در این روش $v_o(t) = (K_1 e^{-t} + K_2 e^{-\frac{6}{11}t}) u(t)$ در نظر گرفته شده و با جایگذاری در معادله دیفرانسیل K_1 و K_2 بدست خواهند آمد که قدری طولانی تر می باشد.

$$11 \frac{d}{dt} \left\{ (K_1 e^{-t} + K_2 e^{-\frac{6}{11}t}) u(t) \right\} + 16 \frac{d}{dt} \left\{ (K_1 e^{-t} + K_2 e^{-\frac{6}{11}t}) u(t) \right\} + 6(K_1 e^{-t} + K_2 e^{-\frac{6}{11}t}) u(t) = 6\delta'(t) + 6\delta(t)$$

$$= 11\delta'(t) + 6\delta(t)$$

$$\rightarrow 11(K_1 + K_2)\delta'(t) + \left\{ \frac{77}{11}K_1 + \frac{77 \cdot 6}{11}K_2 \right\} \delta(t) = 11\delta'(t) + 6\delta(t) \rightarrow \begin{cases} K_1 + K_2 = \frac{\Lambda}{11} \\ \frac{77}{11}K_1 + \frac{77 \cdot 6}{11}K_2 = 6 \end{cases}$$

$$\rightarrow K_1 = \frac{1}{11}, K_2 = \frac{13}{11}$$

مسئله ۶

< معادله دیفرانسیلی بر حسب v_o با استفاده از روش تحلیل گره تشکیل دهید. >
 < مرتبه معادله چیست و آن را چگونه توجیح می کنید. >
 < شرایط اولیه را بر حسب ولتاژ اولیه خازنها مشخص کنید. >

شکل مسئله ۶

حل : با توجه به شکل مسئله و با استفاده از نمایش اپراتوری معادلات دیفرانسیل داریم.

$$\textcircled{2} \text{ برای KCL} \rightarrow \tau D(v_o - v_i) + \frac{v_o - v_i}{\tau} + \tau Dv_o = 0 \rightarrow \tau Dv_i + \tau v_i - (\tau D + 1)v_o = 0$$

$$\textcircled{1} \text{ برای KCL} \rightarrow \frac{v_i - v_i}{\tau} + \tau Dv_i + \frac{v_i - v_o}{\tau} = 0 \rightarrow v_i - (\tau D + 1)v_i + \tau v_o = 0$$

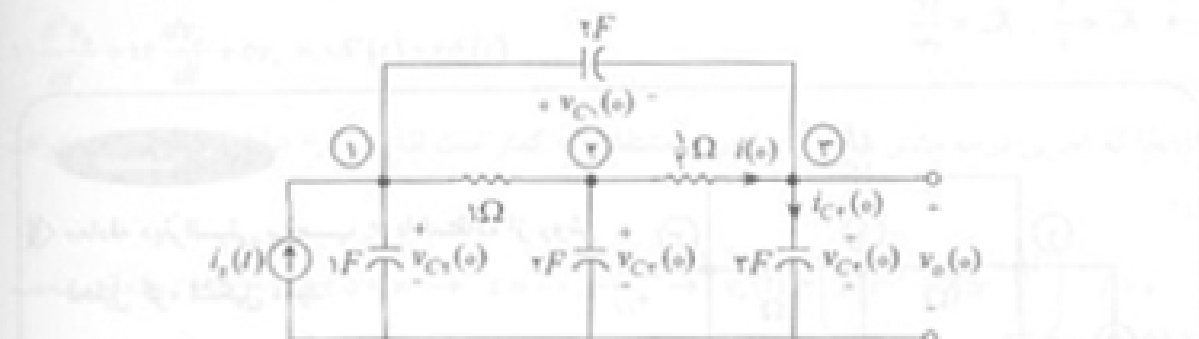
$$\textcircled{1} \text{ برای KCL} \rightarrow -i_s + Dv_i + \tau D(v_i - v_o) + \frac{v_i - v_i}{\tau} = 0 \rightarrow (\tau D + 1)v_i - v_i - \tau Dv_o = i_s$$

$$\rightarrow v_o = \begin{vmatrix} \tau D & \tau & 0 \\ 1 & -(\tau D + 1) & 0 \\ \tau D + 1 & -1 & i_s \end{vmatrix} = \frac{\tau D^2 + \tau D + \tau}{\tau \tau D^2 + \tau D + 1} i_s$$

$$\begin{vmatrix} \tau D & \tau & 0 \\ 1 & -(\tau D + 1) & 0 \\ \tau D + 1 & -1 & -\tau D \end{vmatrix} = \tau D^2 + \tau D + 1$$

$$\rightarrow \tau \tau \frac{d^2 v_o}{dt^2} + \tau D \frac{d v_o}{dt} + 1 \tau v_o = \tau \frac{d i_s}{dt} + \tau \frac{d i_s}{dt} + \tau i_s$$

ملاحظه می شود که معادله درجه سه و لذا مدار مرتبه سوم است. با نگاهی به مدار چهار عنصر ذخیره کننده انرژی (خازن) دیده می شود و انتظار می رود که مدار مرتبه چهار باشد ولی با کمی دقت ملاحظه می شود که سه تا از خازنهای تشکیل یک حلقه می دهند بنابراین ولتاژ آنها به هم وابسته بوده و در تعیین مرتبه مدار یکی از سه خازن فوق منظور نخواهد شد. پس در مجموع سه خازن را در نظر گرفته و مرتبه مدار سه خواهد بود. در ادامه به محاسبه شرایط اولیه بر حسب ولتاژ خازنهای خواهیم پرداخت بدین منظور شکل زیر را در نظر می گیریم.



$$v_o(s) = v_{C_3}(s)$$

و با توجه به KCL های نوشته شده در قسمت قبل داریم.

$$\tau Dv_1 + \tau v_1 - (\tau D + \tau)v_2 = 0 \rightarrow Dv_1 = \frac{\tau}{\tau} Dv_2 + v_2 - v_1$$

$$(\tau D + \tau)v_1 - v_1 - \tau Dv_2 = i_2 \rightarrow \tau \left(\frac{\tau}{\tau} Dv_2 + v_2 - v_1 \right) + v_1 - v_1 - \tau Dv_2 = i_2$$

$$Dv_1 = \frac{\tau}{\tau} (-v_1 + \tau v_2 - \tau v_2 + i_2) \rightarrow \frac{dv_1(s)}{dt} = \frac{\tau}{\tau} (-v_{1cr}(s) + \tau v_{2cr}(s) - \tau v_{2cr}(s) + i_2(s))$$

$$v_1 - (\tau D + \tau)v_2 + \tau v_2 = 0 \rightarrow \tau Dv_2 = \tau v_1 - \tau v_2 + \tau v_2$$

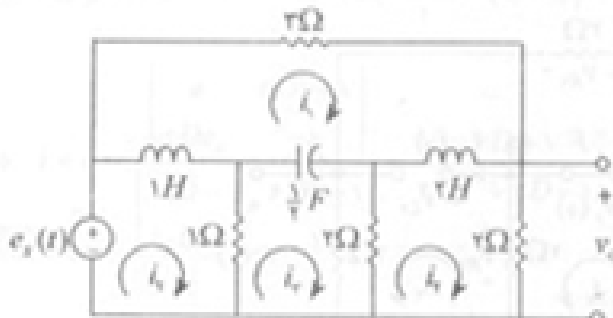
$$D'v_2 = \frac{\tau}{\tau} (-Dv_1 + \tau Dv_2 - \tau Dv_2 + Di_2)$$

$$= \frac{\tau}{\tau} \left\{ \left(-\frac{\tau}{\tau} Dv_2 - v_2 + v_1 \right) + (\tau v_1 - \tau v_2 + \tau v_2) - \tau Dv_2 + Di_2 \right\}$$

$$= \frac{\tau}{\tau} \left\{ -\frac{\tau}{\tau} \left[\frac{\tau}{\tau} (-v_1 + \tau v_2 - \tau v_2 + i_2) \right] + \tau v_1 - \tau v_2 + \tau v_2 + Di_2 \right\} = \frac{\tau}{\tau} (\tau v_1 - \tau v_2 + \tau v_2 + Di_2 - i_2)$$

$$\rightarrow \frac{d'v_2(s)}{dt'} = \frac{\tau}{\tau} \left(\tau v_{1cr}(s) - \tau v_{2cr}(s) + \tau v_{2cr}(s) + \frac{di_2(s)}{dt'} - i_2(s) \right)$$

مسئله ۷



با استفاده از روش تحلیل مش معادله دیفرانسیلی بر حسب v_o تشکیل دهید و شرایط اولیه را مشخص کنید.

شکل مسئله ۷

حل: با توجه به شکل مسئله و با بکارگیری نمایش اپراتوری معادلات انگرال-دیفرانسیل داریم:

۲ برای مش $KVL \rightarrow -e_s + D(i_1 - i_2) + (i_2 - i_3) = 0 \rightarrow -D i_1 + (D + 1)i_2 - i_3 = e_s$

۳ برای مش $KVL \rightarrow i_2 - i_3 + \frac{1}{3} D^{-1}(i_2 - i_3) + \tau(i_2 - i_3) = 0$

$\rightarrow -\tau D^{-1} i_2 - i_3 + (\tau D^{-1} + \tau)i_2 - \tau i_3 = 0$

۱ برای مش $KVL \rightarrow \tau i_1 + \tau D(i_1 - i_2) + \frac{1}{3} D^{-1}(i_1 - i_2) + D(i_1 - i_2) = 0$

$$\rightarrow (1D + 1D^{-1} + 2)(i_1 - Di_1 - 1D^{-1}i_1 - 1Di_1) = 0$$

$$\text{KVL برای مش ۱} \rightarrow 1(i_1 - i_1) + 1D(i_1 - i_1) + 1i_1 = 0 \rightarrow -1Di_1 - 1i_1 - 1i_1 + (1D + 1)i_1 = 0$$

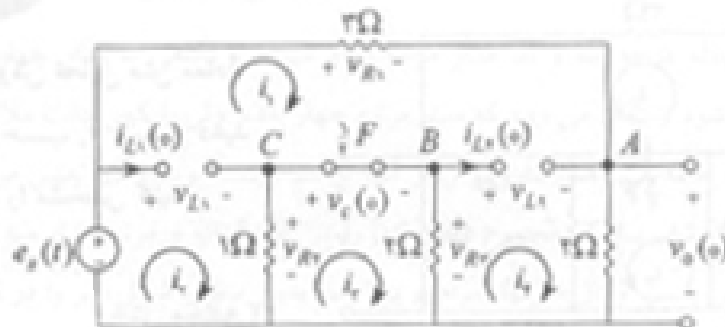
با استفاده از روش کرامر در حل دستگاه چهار معادله چهار مجهولی فوق خواهیم داشت.

$$\rightarrow v_o = 1i_1 = 1 \begin{vmatrix} -D & D+1 & -1 & e_s \\ -1D^{-1} & -1 & 1D^{-1}+2 & 0 \\ 1D+1D^{-1}+2 & -D & -1D^{-1} & 0 \\ -1D & -1 & -1 & 0 \end{vmatrix} = \frac{11D^2 + 10D^2 + 18D + 1}{2 \cdot D^2 + 5D^2 + 7D + 22} e_s$$

$$\rightarrow (2 \cdot D^2 + 5D^2 + 7D + 22)v_o = (11D^2 + 10D^2 + 18D + 1)e_s$$

$$\rightarrow 2 \cdot \frac{d^2 v_o}{dt^2} + 5D^2 \frac{d^2 v_o}{dt^2} + 7D \frac{dv_o}{dt} + 22v_o = 11 \frac{d^2 e_s}{dt^2} + 10 \frac{d^2 e_s}{dt^2} + 18 \frac{de_s}{dt} + 2e_s$$

در $t = 0$ سلفها مدار باز و خازن اتصال کوتاه می باشد.



$$\text{KCL برای گره C} \rightarrow \frac{v_o}{1} - i_{L1} + \frac{v_o - e_s}{1} = 0 \rightarrow v_o = \frac{1}{2}e_s + \frac{1}{2}i_{L1}$$

$$\rightarrow v_o(s) = \frac{1}{2}e_s(s) + \frac{1}{2}i_{L1}(s)$$

$$\frac{dv_o}{dt} = \frac{1}{2} \frac{de_s}{dt} + \frac{1}{2} \frac{di_{L1}}{dt} = \frac{1}{2} \frac{de_s}{dt} + \frac{1}{1} v_{R1} = \frac{1}{2} \frac{de_s}{dt} + \frac{1}{1} (v_{R1} - v_o)$$

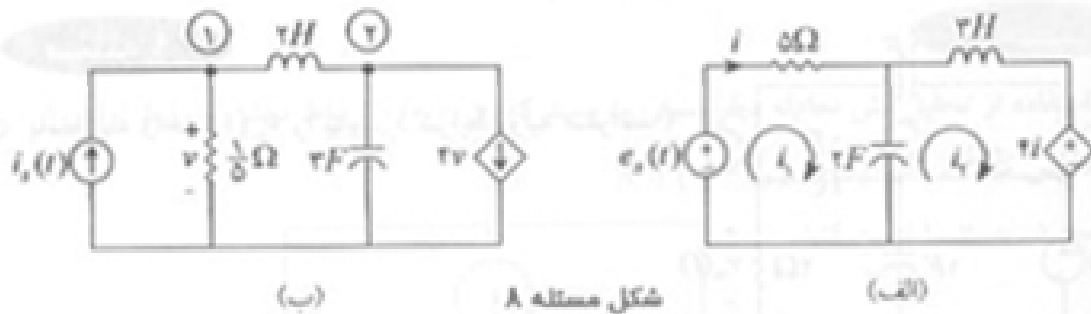
$$v_{R1} = e_s - v_{L1} - v_o$$

$$\rightarrow \frac{dv_o(s)}{dt} = \frac{1}{2} \frac{de_s(s)}{dt} + \frac{1}{1} (e_s(s) - v_{L1}(s) - v_o(s) - v_o(s))$$

مسئله ۸

با نوشتن معادلات مش برای شکل (الف) و معادلات گره برای شکل (ب) نشان دهید دو مدار دوگان یکدیگر هستند.

شرایط اضافی دیگر را در صورت وجود بیان کنید.



حل: با توجه به شکل (الف)، $i = i_1$ بوده و خواهیم داشت.

$$KVL \text{ برای مش ۲} \rightarrow \frac{1}{\tau} D^{-1}(i_1 - i_2) + \tau D i_1 + \tau i_1 = 0 \rightarrow (\lambda D - 1)i_1 + (\tau D' + 1)i_2 = 0$$

$$KVL \text{ برای مش ۱} \rightarrow -e_s + 5i_1 + \frac{1}{\tau} D^{-1}(i_1 - i_2) = 0 \rightarrow (1 \cdot D + 1)i_1 - i_2 = \tau D e_s$$

$$\rightarrow i = i_1 = \frac{\begin{vmatrix} e_s & \tau D' + 1 \\ \tau D e_s & -1 \end{vmatrix}}{\begin{vmatrix} \lambda D - 1 & \tau D' + 1 \\ 1 \cdot D + 1 & -1 \end{vmatrix}} = \frac{\tau D + 1}{\tau \cdot D' + \tau D - 1\lambda} e_s \rightarrow \tau \cdot \frac{d^2 i}{dt^2} + \tau \frac{di}{dt} - 1\lambda i = \frac{\tau de_s}{dt} + e_s$$

و با توجه به شکل (ب)، $v = v_1$ بوده و خواهیم داشت.

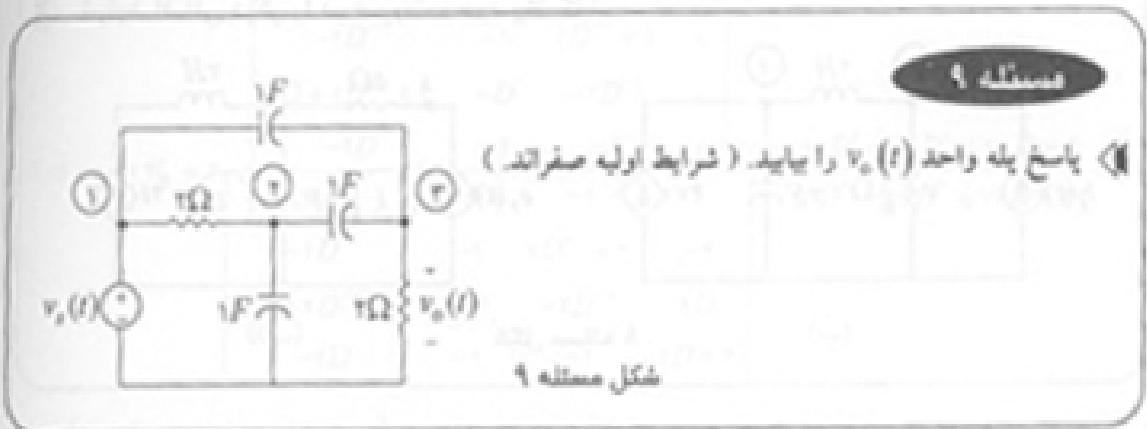
$$KCL \text{ برای گره ۲} \rightarrow \frac{1}{\tau} D^{-1}(v_1 - v_2) + \tau D v_1 + \tau v_1 = 0 \rightarrow (\lambda D - 1)v_1 + (\tau D' + 1)v_2 = 0$$

$$KCL \text{ برای گره ۱} \rightarrow -i_1 + \frac{v_1}{5} + \frac{1}{\tau} D^{-1}(v_1 - v_2) = 0 \rightarrow (1 \cdot D + 1)v_1 - v_2 = \tau D i_1$$

$$\rightarrow v = v_1 = \frac{\begin{vmatrix} 0 & \tau D' + 1 \\ \tau D i_1 & -1 \end{vmatrix}}{\begin{vmatrix} \lambda D - 1 & \tau D' + 1 \\ 1 \cdot D + 1 & -1 \end{vmatrix}} = \frac{\tau D + 1}{\tau \cdot D' + \tau D - 1\lambda} i_1 \rightarrow \tau \cdot \frac{d^2 v}{dt^2} + \tau \frac{dv}{dt} - 1\lambda v = \frac{\tau di_1}{dt} + i_1$$

ملاحظه می شود که معادله دیفرانسیل مدار (ب) همانند مدار (الف) است و فقط به جای جریان، ولتاژ و بجای منبع ولتاژ منبع جریان قرار گرفته است پس دو مدار دوگان یکدیگر هستند و برای اینکه جوابهای $i(t)$ و $v(t)$ دقیقاً برابر شوند باید مقادیر اولیه آنها یکسان باشد و این همان شرط اضافی خواسته شده است.

$$i(t) = v(t) \quad \frac{di(0)}{dt} = \frac{dv(0)}{dt}$$



پاسخ پله واحد $v_o(t)$ را بیابید. (شرایط اولیه صفراند)

حلی: با توجه به شکل مسئله و با بکارگیری نمایش لپلاسی معادلات دیفرانسیل داریم:

$$\textcircled{1} \text{ KCL برای گره } \textcircled{2} \rightarrow \frac{v_o}{r} + D(v_o - v_s) + D(v_o - v_s) = 0 \rightarrow v_o = \left(\frac{1}{rD} + 1\right)v_s - v_s$$

$$\textcircled{2} \text{ KCL برای گره } \textcircled{1} \rightarrow \frac{\left(\frac{1}{rD} + 1\right)v_o - v_s - v_s}{r} + D\left\{\left(\frac{1}{rD} + 1\right)v_o - v_s\right\} + D\left\{\left(\frac{1}{rD} + 1\right)v_o - v_s - v_s\right\} = 0$$

$$\rightarrow \left(rD' + rD + \frac{1}{r}\right)v_o = (rD' + D)v_s \rightarrow r\left(D + \frac{1}{r}\right)\left(D + \frac{1}{r}\right)v_o = r\left(D + \frac{1}{r}\right)v_s$$

$$\rightarrow \left(D + \frac{1}{r}\right)v_o = \frac{r}{r}Dv_s \quad v_s(t) = u(t) = 1 \rightarrow \frac{dv_o}{dt} + \frac{1}{r}v_o = \frac{r}{r}\delta(t)$$

$$\rightarrow \frac{dv_o}{dt} + \frac{1}{r}v_o = 0 \quad t > 0$$

در $t = 0$ خازنها اتصال کوتاه بوده و مقاومت ها عملاً از مدار خارج می شوند بنابراین با استفاده از قاعده تقسیم ولتاژ داریم:

$$v_o(s^+) = \frac{1}{\frac{1}{rD} + 1} v_s(s) = \frac{r}{r} v_s$$

و در $t = \infty$ خازنها مدار باز شده و لذا جریان گذرنده از آنها برابر صفر بوده و $v_o(\infty) = 0$ می باشد.

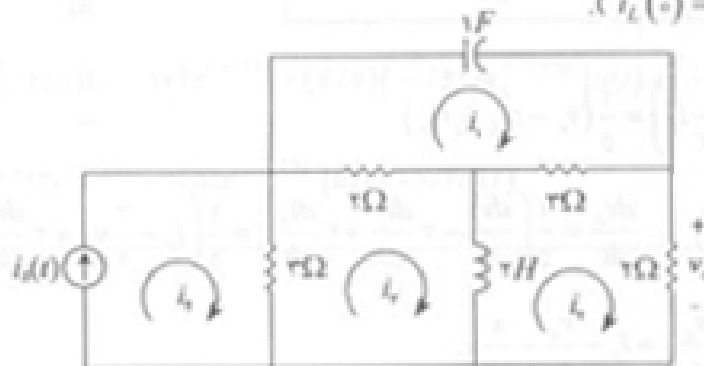
$$v_o(t) = K_1 e^{-\frac{t}{\tau}} + K_2 \quad t > 0$$

$$\begin{cases} v_o(0) = \frac{7}{3} \rightarrow K_1 + K_2 = \frac{7}{3} \rightarrow K_1 = \frac{7}{3} \rightarrow v_o(t) = \frac{7}{3} e^{-\frac{t}{\tau}} \\ v_o(\infty) = 0 \rightarrow K_2 = 0 \end{cases}$$

مسئله ۱۰

با استفاده از تحلیل مش معادله دیفرانسیلی بنویسید که v_o را به i_s ارتباط دهد و شرایط اولیه را مشخص کنید. ($i_L(0) = I_0$ و $v_o(0) = V_0$)

پاسخ ضربه v_o را تعیین کنید.



شکل مسئله ۱۰

حل: با توجه به شکل مسئله و با استفاده از نمایش ابرتوری معادلات انتگرال-دیفرانسیل داریم.

$$i_2 = i_3$$

$$\text{برای مش ۳ KVL} \rightarrow 2(i_2 - i_1) + 2(i_2 - i_1) + 2D(i_2 - i_1) = 0$$

$$\rightarrow -2i_1 - 2Di_1 + (2D + 0)i_2 = 2i_2$$

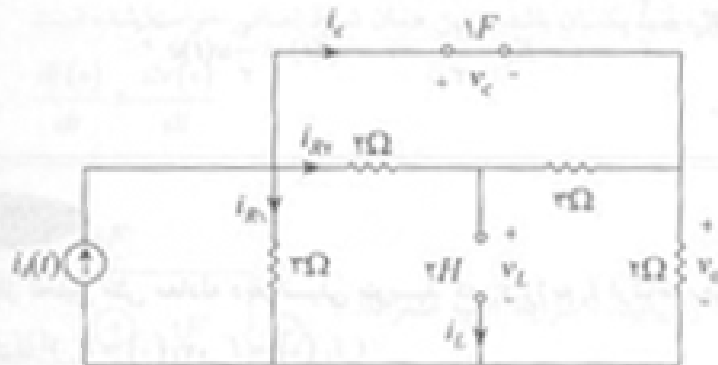
$$\text{برای مش ۲ KVL} \rightarrow 2D(i_2 - i_1) + 2(i_2 - i_1) + 2i_2 = 0 \rightarrow -2i_1 + (2D + 0)i_2 - 2Di_2 = 0$$

$$\text{برای مش ۱ KVL} \rightarrow D^{-1}i_1 + 2(i_1 - i_2) + 2(i_1 - i_2) = 0 \rightarrow (5D + 1)i_1 - 2Di_2 - 2Di_2 = 0$$

$$\rightarrow v_o = 2i_2 = 2 \begin{vmatrix} -2 & 2i_1 & 2D + 0 \\ -2 & 0 & -2D \\ 5D + 1 & 0 & -2D \end{vmatrix} = \frac{4 \cdot D^{-1} + 4AD}{5 \cdot D^{-1} + 4 \cdot D + 10} i_1$$

$$\rightarrow 5 \cdot \frac{d^2 v_o}{dt^2} + 4 \cdot \frac{dv_o}{dt} + 10v_o = 4 \cdot \frac{di_1}{dt} + 4A \frac{di_1}{dt}$$

با استفاده از قضیه جمع آثار و قوانین تقسیم ولتاژ و جریان v_o را بدست خواهیم آورد. (توجه کنید در حالت اولیه خازن را اتصال کوتاه و سلف را مدار باز در نظر می گیریم).



$$v_o = \frac{r}{r+r} v_c - r \left(\frac{r}{r+r} i_c \right) + r \left(\frac{r}{r+r} i_3 \right) = \frac{r}{r+r} (v_c - r i_c + r i_3)$$

$$\rightarrow v_o(s) = \frac{r}{r+r} (V_c - r I_c + r I_3(s)) \quad \frac{dv_o}{dt} = \frac{r}{r+r} \left(\frac{dv_c}{dt} - r \frac{di_c}{dt} + r \frac{di_3}{dt} \right) = \frac{r}{r+r} \left(i_c - \frac{r}{r} v_L + r \frac{di_3}{dt} \right)$$

$$i_c = i_3 - i_{R1} - i_{R2} = i_3 - \frac{v_o + v_L}{r} - \frac{v_c}{r+r} = i_3 - \frac{v_o}{r} - \frac{r}{r+r} v_c$$

$$v_L = v_o + r i_{R1} = v_o + r \frac{v_o}{r+r} = v_o + \frac{r}{r+r} v_c \rightarrow \frac{dv_o}{dt} = \frac{r}{r+r} \left(i_3 - \frac{v_o}{r} - \frac{r}{r+r} v_c - \frac{r}{r+r} \left(v_o + \frac{r}{r+r} v_c \right) \right) + r \frac{di_3}{dt}$$

$$\rightarrow \frac{dv_o(s)}{dt} = \frac{r}{r+r} \left(-\frac{r}{r+r} v_o(s) + \frac{r}{r+r} i_c(s) + i_3(s) + r \frac{di_3(s)}{dt} \right)$$

برای محاسبه پاسخ ضربه ابتدا به محاسبه پاسخ پله می پردازیم.

$$i_3(t) = u(t) \rightarrow 5 \cdot \frac{d^2 v_o}{dt^2} + 8 \cdot \frac{dv_o}{dt} + 10 v_o = 6 \cdot \delta'(t) + 18 \delta(t)$$

می دانیم که به ازای $t=0$ ، $\delta'(t) = \delta(t) = 0$ می باشد. با فرض $v_c(s) = i_c(s) = 0$ و با توجه به مقادیر اولیه بدست آمده داریم.

$$5 \cdot \frac{d^2 v_o}{dt^2} + 8 \cdot \frac{dv_o}{dt} + 10 v_o = 0 \quad , \quad v_o(0) = \frac{6}{5} \quad , \quad \frac{dv_o(0)}{dt} = \frac{7}{5}$$

$$\text{معادله مشخصه: } 5 \cdot s^2 + 8 \cdot s + 10 = 0 \rightarrow s = -1/17 \quad , \quad -1/22$$

$$\rightarrow v_o(t) = \left(K_1 e^{-1/17t} + K_2 e^{-1/22t} \right) u(t)$$

$$\begin{cases} v_c(0) = \frac{2}{5} \rightarrow K_1 + K_2 = 1/2 \\ \frac{dv_c(0)}{dt} = \frac{2}{5} \rightarrow -1/4K_1 - 1/22K_2 = -1/2 \end{cases} \rightarrow \begin{cases} K_1 = -2/5 \\ K_2 = 2/7 \end{cases}$$

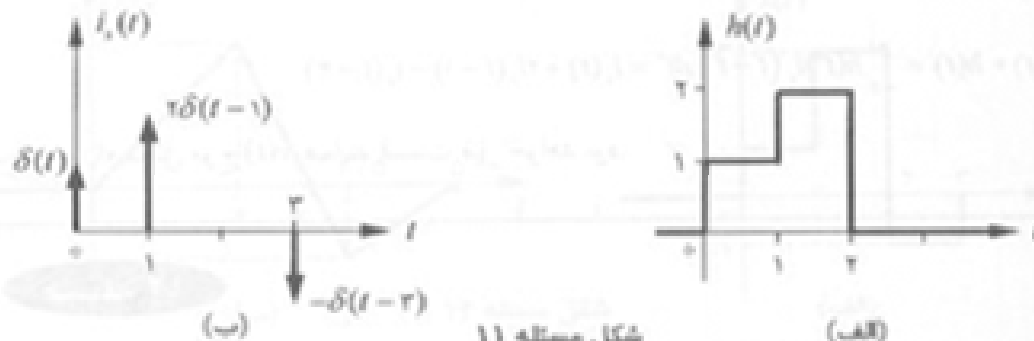
$$\rightarrow v_c(t) = \left(-2/5e^{-1/4t} + 2/7e^{-1/22t} \right) u(t)$$

و با گرفتن مشتق از پاسخ بالا، پاسخ ضربه را بصورت زیر بدست می آوریم.

$$\begin{aligned} h(t) &= \frac{dv_c(t)}{dt} \\ &= \left((-2/5)(-1/4)e^{-1/4t} + (2/7)(-1/22)e^{-1/22t} \right) u(t) + \left(-2/5e^{-1/4t} + 2/7e^{-1/22t} \right) \Big|_{t=0} \delta(t) \\ &= \left(1/125e^{-1/4t} - 1/50e^{-1/22t} \right) u(t) + 1/2\delta(t) \end{aligned}$$

مسئله ۱۱

الف) $h(t)$ پاسخ ضربه مدار است. پاسخ مدار را به ورودی $i_1(t)$ تعیین و رسم کنید. فرض کنید نمودار (الف) ورودی و نمودار (ب) پاسخ ضربه باشد. حالت صفر مدار را تعیین کنید.



شکل مسئله ۱۱

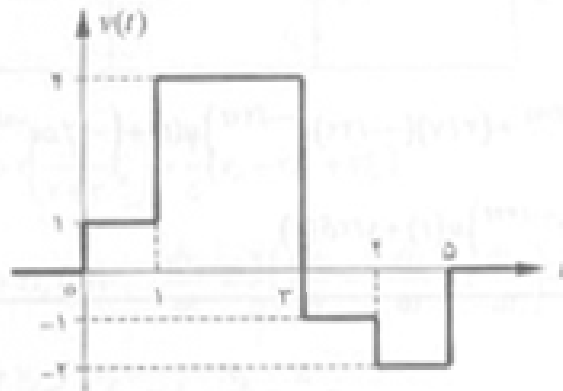
حل: با فرض اینکه مدار خطی تغییر ناپذیر با زمان بوده و $v(t)$ پاسخ ورودی $i_1(t)$ باشد خواهیم داشت.

$$i_1(t) = \delta(t) + 2\delta(t-1) - \delta(t-2) \rightarrow v(t) = \int_{-\infty}^t h(t') i_1(t-t') dt' = h(t) + 2h(t-1) - h(t-2)$$

بنابراین با توجه به شکل موج $h(t)$ ، شکل موج $v(t)$ را می توان بصورت زیر رسم کرد.

$$h(t) = \begin{cases} 1, & 0 < t < 1 \\ 2, & 1 < t < 2 \end{cases} \rightarrow 2h(t-1) = \begin{cases} 2, & 1 < t < 2 \\ 2, & 2 < t < 3 \end{cases} \quad h(t-2) = \begin{cases} 1, & 2 < t < 3 \\ 2, & 3 < t < 4 \end{cases}$$

$$\rightarrow v(t) = \begin{cases} 1+0+0, & 0 < t < 1 \\ 2+2+0, & 1 < t < 2 \\ 0+2+0, & 2 < t < 3 \\ 0+0-1, & 3 < t < 4 \\ 0+0-2, & 4 < t < 5 \end{cases} \rightarrow v(t) = \begin{cases} 1, & 0 < t < 1 \\ 2, & 1 < t < 2 \\ -1, & 2 < t < 3 \\ -2, & 3 < t < 4 \\ -2, & 4 < t < 5 \end{cases}$$



همچنین با اعمال مفروضات داده شده خواهیم داشت:

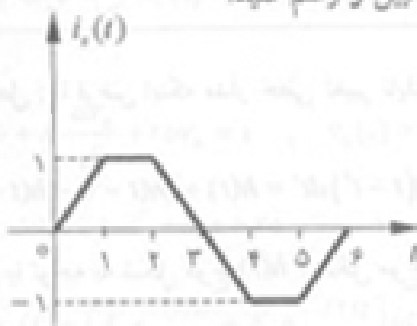
$$i_s(t) = \begin{cases} 1, & 0 < t < 1 \\ 2, & 1 < t < 2 \end{cases} \quad h(t) = \delta(t) + 2\delta(t-1) - \delta(t-2)$$

$$v(t) = i_s(t) * h(t) = \int_0^t h(t') i_s(t-t') dt' = i_s(t) + 2i_s(t-1) - i_s(t-2)$$

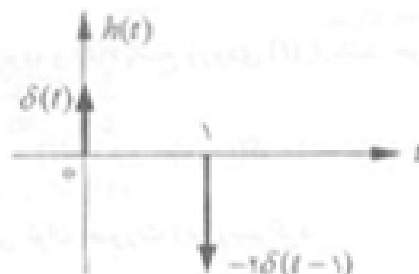
واضح است که شکل موج $v(t)$ همانند قسمت قبل خواهد بود.

مسئله ۱۲

با پاسخ حالت صفر مداری با $i_s(t)$ و $h(t)$ شکل زیر را تعیین و رسم کنید.



(ب)



(الف)

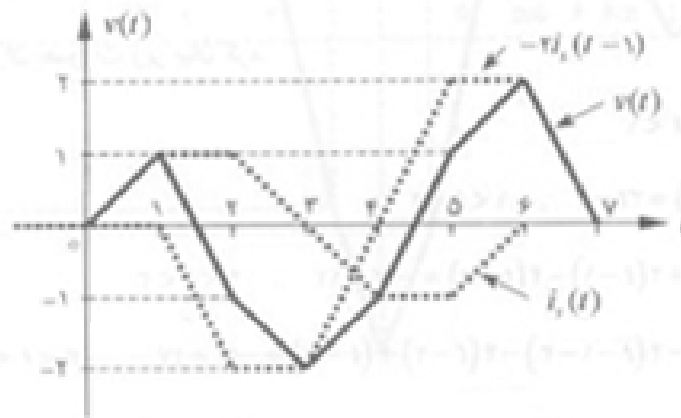
شکل مسئله ۱۲

حل: با فرض اینکه خروجی $v(t)$ بوده و مدار خطی و تغییرناپذیر با زمان باشد خواهیم داشت:

$$h(t) = \delta(t) - 2\delta(t-1)$$

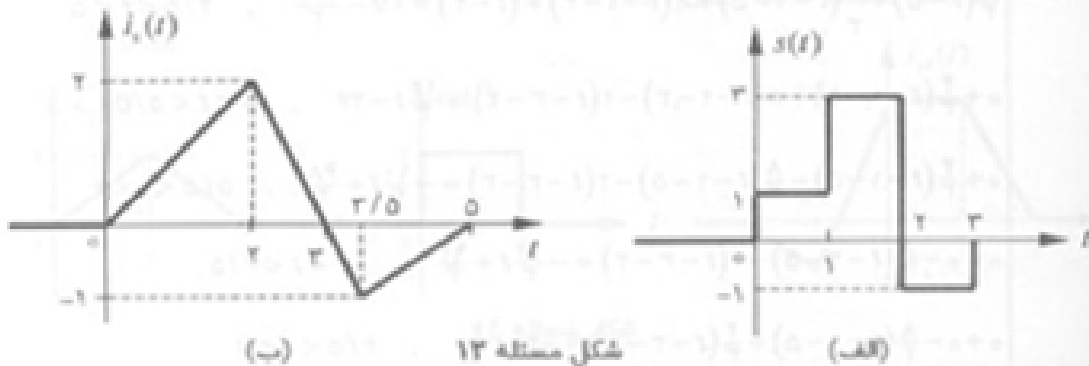
$$v(t) = i_s(t) * h(t) = \int_{-\infty}^t h(t')i_s(t-t')dt' = i_s(t) - 2i_s(t-1) \quad (1)$$

شکل موج $v(t)$ بصورت زیر بدست می آید.



مسئله ۱۳

پاسخ ضربه مداری با $i_s(t)$ و $s(t)$ بشکل زیر را تعیین و رسم کنید.



حل: ابتدا با توجه به پاسخ پله، پاسخ ضربه را بدست می آوریم.

$$s(t) = (u(t) - u(t-1)) + 2(u(t-1) - u(t-2)) - (u(t-2) - u(t-3))$$

$$= u(t) + 2u(t-1) - 2u(t-2) + u(t-3)$$

$$\rightarrow h(t) = \frac{ds(t)}{dt} = \delta(t) + 2\delta(t-1) - 2\delta(t-2) + \delta(t-3)$$

حالا با استفاده از انتگرال کانو لوشن پاسخ حالت صفر را به ازای ورودی $i_s(t)$ تعیین می کنیم.

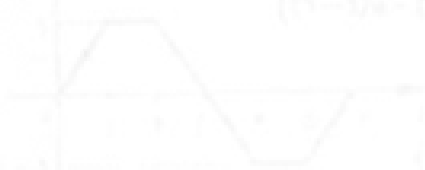
$$v(t) = i_s(t) * h(t) = \int_0^t h(t') i_s(t-t') dt' = i_s(t) + 2i_s(t-1) - 2i_s(t-2) + i_s(t-3)$$

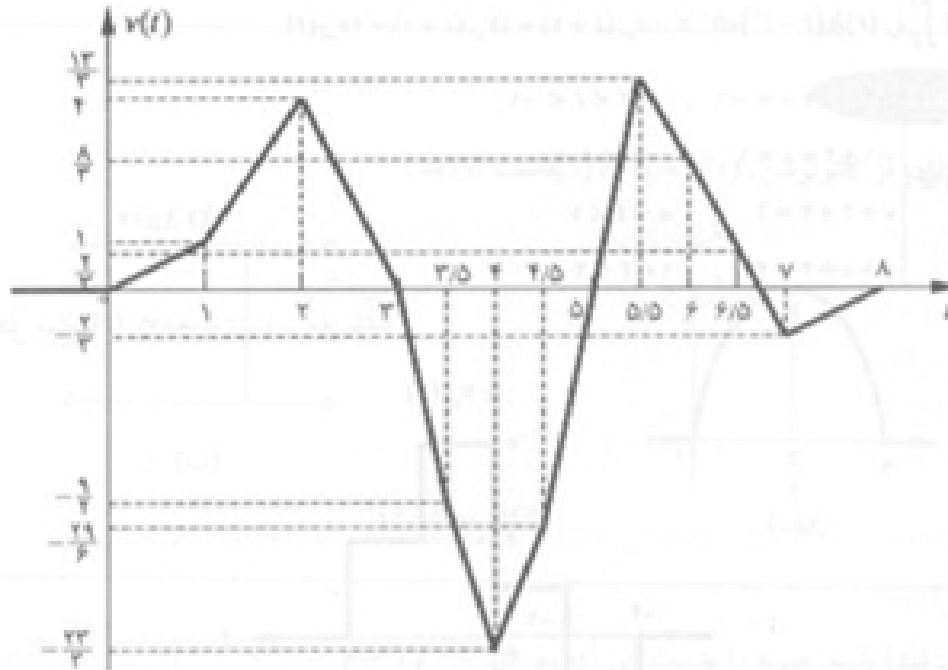
$$i_s(t) = \begin{cases} t & , 0 < t < 1 \\ -2(t-1) & , 1 < t < 2 \\ \frac{3}{2}(t-2) & , 2 < t < 3 \end{cases}$$

بنابراین $v(t)$ را می توان بصورت زیر بیان کرد

$$\begin{aligned} & t & , 0 < t < 1 \\ & t + 2(t-1) = 3t - 2 & , 1 < t < 2 \\ & -2(t-2) + 2(t-1) - 2(t-2) = -2t + 12 & , 2 < t < 3 \\ & -2(t-2) - 2(t-1-2) - 2(t-2) + (t-2) = -5t + 14 & , 3 < t < 4 \\ & \frac{3}{2}(t-3) - 2(t-1-2) - 2(t-2) + (t-2) = -\frac{13}{2}t + \frac{57}{2} & , 4 < t < 5 \\ & \frac{3}{2}(t-3) - 2(t-1-2) + 4(t-2-2) + (t-2) = \frac{3}{2}t - \frac{3}{2} & , 5 < t < 6 \\ \rightarrow v(t) = & \frac{3}{2}(t-3) + \frac{7}{2}(t-1-0) + 4(t-2-2) + (t-2) = 17 - \frac{13t}{2} & , 6 < t < 7 \\ & 0 + \frac{3}{2}(t-1-0) + 4(t-2-2) - 2(t-2-2) = \frac{3}{2}t - 22 & , 7 < t < 8 \\ & 0 + \frac{3}{2}(t-1-0) - 6(t-2-0) - 2(t-2-2) = -\frac{9}{2}t + \frac{21}{2} & , 8 < t < 9 \\ & 0 + 0 - 6(t-2-0) - 2(t-2-2) = -\frac{13}{2}t + \frac{33}{2} & , 9 < t < 10 \\ & 0 + 0 - 6(t-2-0) + \frac{3}{2}(t-2-0) = -5t + \frac{9}{2} & , 10 < t < 11 \\ & 0 + 0 + 0 + \frac{3}{2}(t-2-0) = \frac{3}{2}t - \frac{3}{2} & , 11 < t < 12 \end{aligned}$$

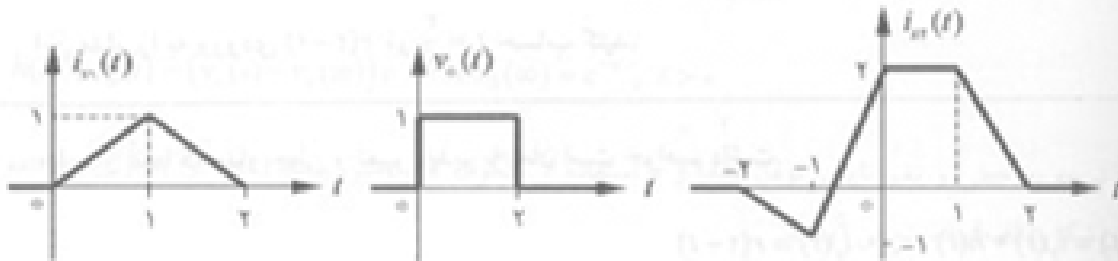
و لذا شکل موج $v(t)$ بصورت زیر خواهد بود





مسئله ۱۳

با پاسخ حالت صفر یک مدار خطی و تغییر ناپذیر با زمان به ورودی $v_e(t) \cdot i_e(t)$ می باشد. پاسخ حالت صفر را به ورودی $i_e(t)$ تعیین کنید.



شکل مسئله ۱۴

حل: با فرض اینکه پاسخ حالت صفر به ازای ورودی $v_e(t) \cdot i_e(t)$ باشد خواهیم داشت.

$$v_{ss}(t) = i_{ss}(t) * h(t) = \int_0^t i_{ss}(t') h(t-t') dt'$$

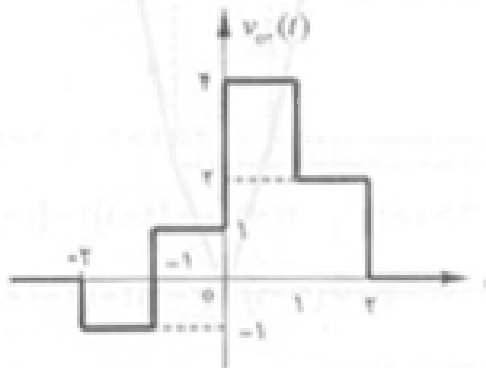
$$i_{ss}(t) = -i_{ss}(t+\tau) + v_{ss}(t+\tau) + v_{ss}(t) \quad \therefore \quad v_{ss}(t) = i_{ss}(t) * h(t)$$

$$v_{ss}(t) = \int_0^t i_{ss}(t') h(t-t') dt' = - \int_0^t i_{ss}(t'+\tau) h(t-t') dt' + \tau \int_0^t i_{ss}(t'+\tau) h(t-t') dt' \quad (1)$$

$$+v \int_0^t i_m(t')h(t-t')dt' = -v_m(t+1) + 2v_m(t+1) + 2v_m(t)$$

$$\rightarrow v_m(t) = \begin{cases} -1+0+0 = -1, & -2 < t < -1 \\ -1+1+0 = 1, & -1 < t < 0 \\ 0+1+1 = 2, & 0 < t < 1 \\ 0+0+1 = 1, & 1 < t < 2 \end{cases}$$

بنابراین شکل موج $v_m(t)$ بصورت زیر می باشد.



مسئله ۱۵

◀ پاسخ ضربه یک مدار خطی و تغییر ناپذیر با زمان $h(t) = \sum_{k=-\infty}^{\infty} \delta(t-k)$ است. پاسخ حالت صفر

این مدار را به ورودی $r(t-t)$ در $t = \frac{\pi}{4}$ حساب کنید.

حل: از آنجا که مدار خطی و تغییر ناپذیر با زمان است خواهیم داشت:

$$v(t) = i_s(t) * h(t) \quad , \quad i_s(t) = r(t-t)$$

$$v(t) = \int_0^t h(t')r(t-(t-t'))dt' = \int_0^t \sum_{k=-\infty}^{\infty} \delta(t-k) r(t-(t-t'))dt = \sum_{k=-\infty}^{\infty} r(t-(t-k))$$

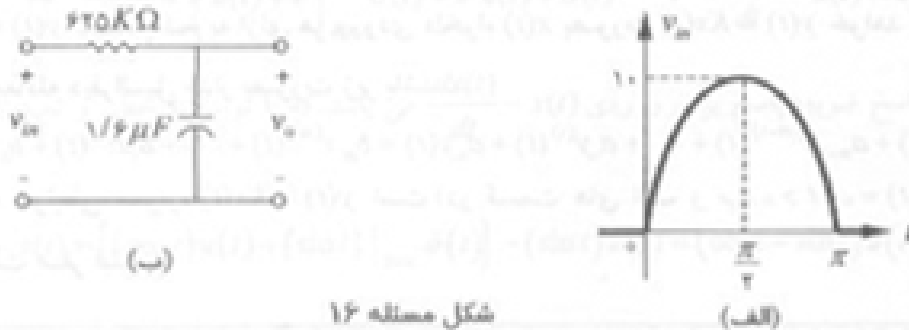
$$\rightarrow v(t) = \sum_{k=-\infty}^{\infty} r(t+k-t) \quad \rightarrow \quad v\left(\frac{\pi}{4}\right) = \sum_{k=-\infty}^{\infty} r\left(k+\frac{\pi}{4}\right) = r\left(\frac{\pi}{4}\right) + r\left(\frac{\pi}{4}\right) + r\left(\frac{\pi}{4}\right) + \dots$$

طبق تعریف تابع ضربه واحد $r(t-t) = \begin{cases} t-t, & t-t > 0 \\ 0, & t-t < 0 \end{cases} = \begin{cases} t-t, & t < t \\ 0, & t > t \end{cases}$ می باشد بنابراین داریم:

$$v\left(\frac{\pi}{4}\right) = \left(\frac{\pi}{4}-\frac{\pi}{4}\right) + \left(\frac{\pi}{4}-\frac{\pi}{4}\right) + 0 + \dots = 2$$

مسئله ۱۶

با استفاده از کاتولوشن، $v_o(t = \pi/2)$ را بدست آورید.



شکل مسئله ۱۶

حل : ابتدا پاسخ ضربه را بدست می آوریم. در $t = \infty$ واضح است که $v_o(\infty) = 0$ می باشد و در $t = 0$

عازن اتصال کوتاه بوده و جریان $\frac{\delta(t)}{625 \times 10^3}$ از آن می گذرد (فرض $v_o = \delta(t)$) بنابراین داریم:

$$v_o(0^+) = v_o(0^-) + \frac{1}{1/6 \times 10^{-6}} \int_0^+ \frac{\delta(t)}{625 \times 10^3} dt = 0 + \frac{1}{1/6 \times 625 \times 10^3} = 1$$

$$RC = 1/6 \times 625 \times 10^{-6} = 1$$

$$\rightarrow h(t) = v_o(t) = (v_o(0^+) - v_o(\infty))e^{-\frac{t}{RC}} + v_o(\infty) = e^{-t}, \quad t > 0$$

با توجه به خطی و تغییرناپذیر بودن مدار و با استفاده از انتگرال کاتولوشن پاسخ $v_o(t)$ را به ازای v_{in} داده شده در شکل (الف) بدست می آوریم.

$$v_o(t) = \int_0^t v_{in}(t')h(t-t')dt' = \int_0^t 1 \cdot \sin t' \cdot e^{-t-(t-t')}dt' = 1 \cdot e^{-t} \int_0^t 1 \cdot \sin t' e^{-t'} dt'$$

$$= 1 \cdot e^{-t} \cdot \frac{1}{1} \cdot (\sin t' - \cos t') \Big|_0^t = 0(\sin t - \cos t + e^{-t})$$

$$v_o(\pi/2) = 0(\sin \pi/2 - \cos \pi/2 + e^{-\pi/2}) = 1/5 V$$

مسئله ۱۷

الف- در یک مدار خطی و تغییر ناپذیر با زمان ثابت کنید اگر به ازای ورودی $x(t) = u(t)$ خروجی

$$y(t) = Ku(t)$$

باشد، پاسخ به ازای هر ورودی دلخواه $x(t)$ بصورت $y(t) = Kx(t)$ خواهد بود.

ب- اگر معادله دیفرانسیل مدار بصورت زیر باشد.

$$a_n y^{(n)}(t) + a_{n-1} y^{(n-1)}(t) + \dots + a_1 y'(t) + a_0 y(t) = b_m x^{(m)}(t) + \dots + b_1 x'(t) + b_0 x(t)$$

تحت چه شرایطی همواره $y(t) = Kx(t)$ است. (در قسمت های الف و ب، $t > 0$ ، $x(t)$ و $y(t)$ پاسخ حالت صفر است)

حل : الف - از آنجا که مدار خطی و تغییر ناپذیر با زمان است لذا اگر ورودی برابر مشتق $u(t)$ باشد

خروجی نیز برابر مشتق $Ku(t)$ خواهد شد.

$$\rightarrow x(t) = \frac{du(t)}{dt} = \delta(t) \rightarrow y(t) = h(t) = \frac{dy(t)}{dt} = K\delta(t)$$

و چون به ازای $t < 0$ ، $x(t) = 0$ بوده و مدار در حالت صفر می باشد لذا به ازای ورودی دلخواه $x(t)$ خواهیم داشت.

$$y(t) = \int_{-\infty}^t h(t-t')x(t-t')dt' = \int_{-\infty}^t K\delta(t-t')x(t-t')dt' = Kx(t-t')|_{t'=t} = Kx(t)$$

ب- شرط اینکه $y(t) = Kx(t)$ پاسخ معادله دیفرانسیل باشد این است که در معادله دیفرانسیل صدق کند.

$$a_n Kx^{(n)}(t) + a_{n-1} Kx^{(n-1)}(t) + \dots + a_1 Kx'(t) + a_0 Kx = b_m x^{(m)}(t) + \dots + b_1 x'(t) + b_0 x(t)$$

و شرط برقرار بودن رابطه فوق این است که مرتبه مشتق دو طرف برابر باشد و یا $n = m$ باشد. بنابراین به ازای

$$y(t) = Kx(t), n = m$$

پاسخ حالت صفر مدار با معادله دیفرانسیل فوق و ورودی $x(t)$ خواهد بود.

مسئله ۱۸

الف- در یک مدار خطی و تغییر ناپذیر با زمان برای ورودی $x(t) = e^{st}u(t)$ پاسخ حالت صفر

$$y(t) = (\sin t)u(t)$$

حاصل شده است.

الف- پاسخ ضربه این مدار را تعیین کنید.

ب- پاسخ حالت صفر این مدار را به ورودی $x(t) = (\sin t)u(t)$ بدست آورید.

حل : الف - می توان نوشت.

$$y(t) = x(t) * h(t)$$

$$x(t) = e^t u(t) \rightarrow \frac{dx(t)}{dt} = e^t u(t) + e^t \Big|_{t=0} \quad \delta(t) = e^t u(t) + \delta(t) \rightarrow \frac{dx(t)}{dt} - x(t) = \delta(t)$$

بنابراین پاسخ ضربه، پاسخ برای ورودی $\frac{dx(t)}{dt} - x(t)$ می باشد که با توجه به خطی و تغییر ناپذیر بودن مدار داریم.

$$h(t) = \frac{dy(t)}{dt} - y(t) = \left\{ (\cos t)u(t) + (\sin t) \Big|_{t=0} \delta(t) \right\} - (\sin t)u(t) = (\cos t - \sin t)u(t)$$

ب - پاسخ حالت صفر خواسته شده را می توان با استفاده از انتگرال کانولوشن بدست آورد.

$$y_1(t) = x_1(t) * h(t) \quad , \quad x_1(t) = (\sin t)u(t) \quad , \quad h(t) = (\cos t - \sin t)u(t)$$

$$\rightarrow y_1(t) = \int_0^t h(t')x_1(t-t')dt' = \int_0^t (\sin t' - \cos t')\sin(t-t')dt'$$

$$= \int_0^t \left\{ \sin t (\sin t' \cos t' - \cos t' t') - \cos t' (\sin t' t' - \sin t' \cos t') \right\} dt'$$

$$= \int_0^t \left\{ \sin t \left(\frac{1}{2} \sin 2t' - \frac{1 + \cos 2t'}{2} \right) - \cos t' \left(\frac{1 - \cos 2t'}{2} - \frac{1}{2} \sin 2t' \right) \right\} dt'$$

$$= \left\{ \sin t \left(-\frac{1}{4} \cos 2t' - \frac{1}{4} t' - \frac{1}{4} \sin 2t' \right) - \cos t' \left(\frac{1}{4} t' - \frac{1}{4} \sin 2t' + \frac{1}{4} \cos 2t' \right) \right\} \Big|_0^t$$

$$= -\frac{1}{4} \sin t + \frac{1}{4} t (\sin t + \cos t)$$

روش دوم : در این روش از تبدیل لاپلاس و رابطه $H(s) = \frac{Y(s)}{X(s)}$ کمک می گیریم.

$$H(s) = \frac{Y(s)}{X(s)} = \frac{\frac{1}{s^2+1}}{\frac{1}{s-1}} = \frac{s-1}{s^2+1} = \frac{s}{s^2+1} - \frac{1}{s^2+1} \rightarrow h(t) = \cos t - \sin t, t > 0$$

$$Y_1(s) = H(s) \cdot X_1(s) = \frac{s-1}{s^2+1} \cdot \frac{1}{s^2+1} = \frac{s}{(s^2+1)^2} - \frac{1}{(s^2+1)^2}$$

$$\rightarrow y_1(t) = \frac{1}{4} t \sin t - \frac{1}{4} (\sin t - t \cos t)$$

مسئله ۱۹

در یک مدار خطی و تغییر ناپذیر با زمان برای ورودی $x(t) = (e^{-t} - \sin t)u(t)$ پاسخ حالت صفر $y(t) = \delta(t)$ حاصل شده است.
الف- پاسخ ضربه مدار را تعیین کنید.
ب- آیا شرایط اولیه ای وجود دارد که به ازای آن پاسخ ورودی صفر با گذشت زمان به سمت بی نهایت میل کند.

حلی: الف - با توجه به خطی و تغییر ناپذیر بودن مدار می توان نوشت:

$$x(t) = (e^{-t} - \sin t)u(t) \rightarrow \frac{dx}{dt} = (-e^{-t} - \cos t)u(t) + (e^{-t} - \sin t) \Big|_{t=0} \delta(t) \\ = (-e^{-t} - \cos t)u(t) + \delta(t)$$

$$\frac{dx'}{dt'} = (e^{-t} + \sin t)u(t) + (-e^{-t} - \cos t) \Big|_{t=0} \delta(t) + \delta'(t) = (e^{-t} + \sin t)u(t) - 2\delta(t) + \delta'(t)$$

$$\frac{dx'}{dt'} + x = 2e^{-t}u(t) - 2\delta(t) + \delta'(t)$$

$$\frac{dx''}{dt''} + \frac{dx'}{dt'} = -2e^{-t}u(t) + 2e^{-t} \Big|_{t=0} \delta(t) - 2\delta'(t) + \delta''(t) = -2e^{-t}u(t) + 2\delta(t) - 2\delta'(t) + \delta''(t)$$

$$\frac{dx''}{dt''} + \frac{dx'}{dt'} + \frac{dx}{dt} + x = \delta''(t) - \delta(t)$$

به ازای ورودی فوق پاسخ $y = \frac{dy''}{dt''} + \frac{dy'}{dt'} + \frac{dy}{dt} + y$ می باشد بنابر این داریم

$$\frac{dh''}{dt''} - \frac{dh'}{dt'} = \delta^{(2)}(t) + \delta^{(2)}(t) + \delta^{(2)}(t) + \delta(t)$$

$$s^2 - s = 0 \rightarrow s = 1, 0 \rightarrow h(t) = (K_1 + K_2 e^t)u(t) + K_3 \delta^{(2)}(t) + K_4 \delta(t)$$

با جایگذاری در معادله دیفرانسیل خواهیم داشت:

$$K_3 \delta^{(2)}(t) + (K_1 - K_2) \delta^{(2)}(t) + (K_1 + K_2 - K_3) \delta^{(2)}(t) - K_4 \delta(t)$$

$$= \delta^{(2)}(t) + \delta^{(2)}(t) + \delta^{(2)}(t) + \delta(t)$$

$$\rightarrow \begin{cases} K_1 = 1 \\ K_1 - K_2 = 1 \\ -K_1 + K_1 - K_3 = 1 \\ -K_1 = 1 \end{cases} \rightarrow \begin{cases} K_1 = -1 \\ K_2 = 2 \\ K_3 = 1 \\ K_4 = 2 \end{cases} \rightarrow h(t) = (-1 + 2e^t)u(t) + \delta'(t) + 2\delta(t)$$

روش دوم: در این روش از تبدیل لاپلاس و بکارگیری رابطه $H(s) = \frac{Y(s)}{X(s)}$ استفاده می‌کنیم. برای قسمت (الف) داریم.

$$H(s) = \frac{1}{\frac{1}{s+1} - \frac{1}{s'+1}} = \frac{s'+s+1}{s(s-1)} = -\frac{1}{s} + \frac{2}{s-1} + s+2$$

$$\rightarrow h(t) = -1 + 2e^t + \delta'(t) + 2\delta(t), t > 0$$

ب = ابتدا معادله دیفرانسیل مدار را بدست می‌آوریم.

$$H(s) = \frac{Y(s)}{X(s)} = \frac{(s+1)(s'+1)}{s(s-1)} \rightarrow \frac{d^2 y(t)}{dt^2} - \frac{dy(t)}{dt} = \frac{d^2 x(t)}{dt^2} + \frac{dx(t)}{dt} + x(t)$$

به ازای ورودی صفر $x(t) = 0$ معادله دیفرانسیل مدار بصورت زیر خواهد شد.

$$\frac{dy'}{dt} - \frac{dy}{dt} = 0 \rightarrow \frac{dy}{dt} - y = 0 \rightarrow y(t) = Ke^t u(t)$$

که به ازای $0 = y(0) = K$ پاسخ با گذشت زمان به بی نهایت میل می‌کند.

مسئله 20

در یک مدار خطی و تغییرناپذیر با زمان برای ورودی $(e^{-t} \cos t)u(t)$ پاسخ حالت صفر $e^{-t}u(t)$ بدست آمده است. پاسخ پله این مدار را تعیین کنید. (در حوزه زمان حل کنید)

حل: با توجه به خطی و تغییرناپذیر بودن مدار می‌توان نوشت.

$$x(t) = (e^{-t} \cos t)u(t) \rightarrow \frac{dx(t)}{dt} = -(te^{-t} \cos t)u(t) - (e^{-t} - \sin t)u(t) + \delta(t)$$

$$\rightarrow \frac{d^2 x(t)}{dt^2} = (te^{-t} \cos t)u(t) + (te^{-t} \sin t)u(t) - 2\delta(t) + \delta'(t)$$

$$\frac{d^2 x(t)}{dt^2} + 2 \frac{dx(t)}{dt} + 5x(t) = \delta'(t) + 2\delta(t) \quad y(t) = e^{-t}u(t)$$

$$\rightarrow \frac{dh(t)}{dt} + 2h(t) = \frac{dy'}{dt} + 2 \frac{dy}{dt} + 5y = te^{-t}u(t) + 2\delta(t) + \delta'(t)$$

$$s + 2 = 0 \rightarrow s = -2 \rightarrow h(t) = \underbrace{K_1 u(t) e^{-2t}}_{\text{پاسخ خصوصی}} + \underbrace{K_2 \delta(t) + K_3 u(t) e^{-t}}_{\text{پاسخ عمومی}}$$

با جایگذاری پاسخ خصوصی در معادله دیفرانسیل به ازای $t = 0$ داریم

$$-K_1 e^{-t} + 2K_1 e^{-t} = 2e^{-t} \rightarrow K_1 = 2$$

با جایگذاری $h(t)$ در معادله دیفرانسیل داریم

$$(K_1 + 2K_2 + 2)\delta(t) + K_1 \delta'(t) = 2\delta(t) + \delta'(t) \rightarrow \begin{cases} K_1 = 1 \\ K_2 + 2K_3 + 2 = 2 \rightarrow K_3 = -1 \end{cases}$$

$$\rightarrow h(t) = (2e^{-t} - e^{-t})u(t) + \delta(t)$$

در ادامه با استفاده از انتگرال کنولوشن پاسخ پله را به ازای $t > 0$ حساب خواهیم کرد

$$s(t) = x(t) * h(t) \quad , \quad x(t) = u(t) = 1 \quad , \quad h(t) = (2e^{-t} - e^{-t})u(t) + \delta(t)$$

$$s(t) = \int_0^t x(t')h(t-t')dt' = \int_0^t h(t-t')dt' = \int_0^t (2e^{-(t-t')} - e^{-(t-t')} + \delta(t'))dt'$$

$$= \left(2e^{-(t-t')} - \frac{1}{t} e^{-(t-t')} \right) \Big|_0^t + 1 = \left(2 - \frac{1}{t} \right) - \left(2e^{-t} - \frac{1}{t} e^{-t} \right) + 1$$

$$\rightarrow s(t) = -2e^{-t} + \frac{1}{t} e^{-t} + \frac{5}{t} \quad , \quad t > 0 \rightarrow s(t) = \left(-2e^{-t} + \frac{1}{t} e^{-t} + \frac{5}{t} \right) u(t)$$

با استفاده از تبدیل لاپلاس نیز می توانیم پاسخ پله را بصورت زیر حساب کنیم

$$H(s) = \frac{S(s)}{U(s)} \rightarrow S(s) = U(s) \cdot H(s) = U(s) \cdot \frac{Y(s)}{X(s)} = \frac{1}{s} \cdot \frac{1}{s+2} = \frac{1}{s(s+2)}$$

$$S(s) = \frac{(s+1)^2 + 1}{s(s+1)(s+2)} = -\frac{1}{s+1} + \frac{1}{s+2} + \frac{5}{s} \rightarrow s(t) = -2e^{-t} + \frac{1}{t} e^{-t} + \frac{5}{t} \quad , \quad t > 0$$

مسئله ۳۱

برای ورودی $x(t) = (\cos t - \sin t)u(t)$ پاسخ حالت صفر یک مدار خطی تغییر ناپذیر با زمان

بصورت $(e^{-t} - e^{-2t})u(t)$ است. پاسخ ضربه و پاسخ پله این مدار را بدست آورید.

$$x(t) = (\cos t - \sin t)u(t) \quad , \quad y(t) = (e^{-t} - e^{-2t})u(t)$$

$$\frac{dx}{dt} = (-\sin t - \cos t)u(t) + \delta(t) \rightarrow \frac{d^2 x}{dt^2} = (-\cos t + \sin t) - \delta(t) + \delta'(t)$$

$$\rightarrow \frac{d^2 x}{dt^2} + x = -\delta(t) + \delta'(t) \rightarrow \frac{d^2 y}{dt^2} + y = -h + \frac{dh}{dt}$$

$$\rightarrow \frac{dh}{dt} - h = (\tau e^{-t} - 2e^{-2t})u(t) + \delta(t)$$

$$\text{معادله مشخصه: } s-1=0 \rightarrow s=1 \rightarrow h(t) = \underbrace{K_1 e^t}_{\text{پاسخ عمومی}} + \underbrace{K_2 e^{-t} + K_3 e^{-2t}}_{\text{پاسخ خصوصی}}, t > 0$$

با جایگذاری پاسخ خصوصی در معادله دیفرانسیل به ازای $t > 0$ داریم.

$$-2K_2 e^{-t} - 2K_3 e^{-2t} = \tau e^{-t} - 2e^{-2t} \rightarrow K_2 = -1, K_3 = \frac{5}{2}$$

و با انتگرال گیری از معادله دیفرانسیل در فاصله 0^- تا 0^+ شده بنابراین داریم.

$$h(0^+) = 1 \rightarrow K_1 - 1 + \frac{5}{2} = 1 \rightarrow K_1 = \frac{1}{2} \rightarrow h(t) = \left(\frac{1}{2} e^t - e^{-t} + \frac{5}{2} e^{-2t} \right) u(t)$$

در ادامه با استفاده از انتگرال کاتولوشن پاسخ پله را نیز محاسبه خواهیم کرد.

$$x(t) = u(t) \rightarrow s(t) = x(t) * h(t) = \int_0^t x(t')h(t-t')dt'$$

$$= \int_0^t \left(\frac{1}{2} e^{t-t'} - e^{-t+t'} + \frac{5}{2} e^{-2(t-t')} \right) dt' = \left(-\frac{1}{2} e^{t-t'} - e^{-t+t'} + \frac{5}{6} e^{3t-2t'} \right) \Big|_0^t$$

$$= \left(-\frac{1}{2} - 1 + \frac{5}{6} \right) - \left(-\frac{1}{2} e^t - e^{-t} + \frac{5}{6} e^{-2t} \right), t > 0 \rightarrow s(t) = \left(-\frac{1}{2} + \frac{1}{2} e^t + e^{-t} - \frac{5}{6} e^{-2t} \right) u(t)$$

مسئله را با استفاده از تبدیل لاپلاس نیز می توان بصورت زیر حل کرد.

$$H(s) = \frac{Y(s)}{X(s)} = \frac{\frac{1}{s+1} - \frac{1}{s+2}}{\frac{1}{s^2+1}} = \frac{s^2+1}{(s-1)(s+1)(s+2)} = \frac{1}{s-1} - \frac{1}{s+1} + \frac{5}{s+2}$$

$$\rightarrow h(t) = \frac{1}{2} e^t - e^{-t} + \frac{5}{2} e^{-2t}, t > 0$$

$$S(s) = U(s) \cdot H(s) = \frac{1}{s} \left(\frac{s^2+1}{(s-1)(s+1)(s+2)} \right) = \frac{-1}{s} + \frac{1}{s-1} + \frac{1}{s+1} - \frac{5}{s+2}$$

$$\rightarrow x(t) = -\frac{1}{\tau} + \frac{1}{\tau}e^t + e^{-t} - \frac{5}{\tau}e^{-\tau t}, \quad t > 0$$

مسئله ۲۲

◀ پاسخ حالت صفر یک مدار خطی تغییر ناپذیر با زمان برای ورودی $x(t) = e^{-t}u(t)$ بصورت $y(t) = (e^{-t} + \tau e^{-\tau t})u(t)$ است. پاسخ پله این مدار چیست. (در حوزه زمان حل کنید)

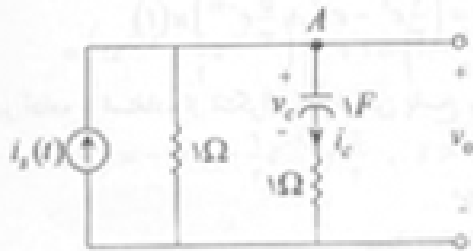
حل: از آنجا که مدار خطی و تغییر ناپذیر با زمان است لذا می توان نوشت:

$$\frac{dx(t)}{dt} = -e^{-t}u(t) + \delta(t) \rightarrow \frac{dx(t)}{dt} + x(t) = \delta(t) \rightarrow \frac{dy(t)}{dt} + y(t) = h(t)$$

$$\rightarrow h(t) = (-\tau e^{-\tau t})u(t) + \delta(t) \rightarrow s(t) = \int_0^t h(t')dt' = \int_0^t (-\tau e^{-\tau t'} + \delta(t'))dt'$$

$$= e^{-\tau t} \Big|_0^t + 1 = e^{-\tau t} - 1 + 1 = e^{-\tau t} \rightarrow s(t) = (e^{-\tau t})u(t)$$

مسئله ۲۳



◀ پاسخ حالت صفر v_o را تعیین کنید. $i_s(t) = e^{-t}u(t)$

◀ اگر $v_o(0) = -1V$ باشد، پاسخ کامل $v_o(t)$ را حساب کند.

شکل مسئله ۲۳

حل: با توجه به شکل مدار داریم:

$$v_o = v_c + i_c = v_c + \frac{dv_c}{dt} = v_c + Dv_c \rightarrow v_c = \frac{1}{D+1}v_o \rightarrow i_c = \frac{dv_c}{dt} = Dv_c = \frac{D}{D+1}v_o$$

$$\textcircled{A} \text{ برای KCL} \rightarrow -i_s + \frac{v_o}{1} + i_c = 0 \rightarrow -i_s + \frac{v_o}{1} + \frac{D}{D+1}v_o = 0$$

$$\rightarrow (1D+1)v_o = (D+1)i_s \rightarrow \frac{1dv_o}{dt} + v_o = \frac{di_s}{dt} + i_s = -e^{-t}u(t) + \delta(t) + e^{-t}u(t) = \delta(t)$$

$$\text{معادله مشخصه: } \tau s + 1 = 0 \rightarrow s = -\frac{1}{\tau} \rightarrow v_o(t) = Ke^{-\frac{1}{\tau}t}, \quad t > 0$$

در $t = 0^+$ خازن اتصال کوتاه بوده بنابراین داریم:

$$i_s(0^+) = \frac{1}{1+1}i_c(0^+) = \frac{1}{2}A \rightarrow v_o(0^+) = \frac{1}{2} \rightarrow K = \frac{1}{2} \rightarrow v_o(t) = \frac{1}{2}u(t)e^{-\frac{1}{\tau}t}$$

برای محاسبه پاسخ کامل ابتدا پاسخ ورودی صفر را بدست می آوریم.

$$i_s(t) = 0 \rightarrow \tau \frac{dv_c}{dt} + v_c = 0 \rightarrow v_c(t) = K e^{-t/\tau}, \quad t > 0$$

$$v_c(0^-) = v_c(0^+) = -1 \rightarrow K = -1 \rightarrow v_c(t) = -u(t) e^{-t/\tau}$$

پاسخ کامل برابر مجموع پاسخ ورودی صفر و پاسخ حالت صفر می باشد.

$$v_c(t) = \frac{1}{\tau} u(t) e^{-t/\tau} - u(t) e^{-t/\tau} = -\frac{1}{\tau} u(t) e^{-t/\tau}$$

مسئله ۲۳

پاسخ ضربه معادلات دیفرانسیل زیر را تعیین کنید.

$$۱) \frac{d^2 y}{dt^2} + 1 \frac{dy}{dt} + 2y = 1 \frac{d\omega}{dt} + \omega \quad ۲) \frac{d^2 y}{dt^2} + 1 \frac{dy}{dt} + 2y = \frac{d\omega}{dt} + 2 \frac{d\omega}{dt} + 2\omega$$

$$۳) \frac{d^2 y}{dt^2} + 1 \frac{dy}{dt} + 2y = \frac{d\omega}{dt} + 2\omega \quad ۴) \frac{d^2 y}{dt^2} + 2 \frac{dy}{dt} + 2y = 1 \frac{d\omega}{dt} + \omega$$

$$۵) \frac{d^2 y}{dt^2} + 1 \frac{dy}{dt} + 2y = \frac{d\omega}{dt} + \omega \quad ۶) \frac{d^2 y}{dt^2} + 2 \frac{dy}{dt} + 2y = 2 \frac{d\omega}{dt} + \omega$$

حل: در معادلات دیفرانسیل شامل تابع ضربه پاسخ علاوه بر پاسخ عمومی و خصوصی شامل توابع ویژه

نیز می باشد که در آن بیشترین درجه مشتقات خروجی و m بیشترین درجه مشتقات تابع ضربه است. با در نظر گرفتن این موضوع به حل معادلات فوق می پردازیم. واضح است که اگر $n - m < 0$ باشد پاسخ شامل ضربه ای نخواهد بود.

$$\omega(t) = \delta(t) \rightarrow y(t) = h(t)$$

$$۱) \frac{d^2 y}{dt^2} + 1 \frac{dy}{dt} + 2y = 1 \delta^{(0)}(t) + \delta(t)$$

$$\text{معادله مشخصه: } s^2 + 1s + 2 = 0 \rightarrow s = -1, -2 \rightarrow y(t) = Ae^{-t} + Be^{-2t}$$

$$۲) \frac{d^2 y}{dt^2} + 1 \frac{dy}{dt} + 2y = \delta^{(1)}(t) + \delta(t)$$

$$\text{معادله مشخصه: } s^2 + 1s + 2 = 0 \rightarrow s = -1 \pm j \rightarrow y(t) = e^{-t} (A \cos t + B \sin t)$$

$$۳) \frac{d^2 y}{dt^2} + 1 \frac{dy}{dt} + 2y = \delta^{(0)}(t) + \delta(t)$$

$$\text{معادله مشخصه: } s^2 + 1s + 2 = 0 \rightarrow s = -2, -2 \rightarrow y(t) = (A + Bt) e^{-2t}$$

$$۱) \frac{d^2 y}{dt^2} + ۲ \frac{dy}{dt} + ۲y = \delta^{(1)}(t) + ۲\delta^{(1)}(t) + ۱\delta(t)$$

معادله مشخص: $s^2 + ۲s + ۲ = 0 \rightarrow s = -۱, -۱ \pm j$

$$\rightarrow y(t) = Ae^{-t} + e^{-t} (B \cos t + C \sin t)$$

$$۵) \frac{d^2 y}{dt^2} + ۲ \frac{dy}{dt} + ۲y = ۱\delta^{(1)}(t) + \delta(t)$$

معادله مشخص: $s^2 + ۲s + ۲ = 0 \rightarrow s = -۱, -۱ \rightarrow y(t) = Ae^{-t} + Be^{-t} + K_0 \delta(t)$

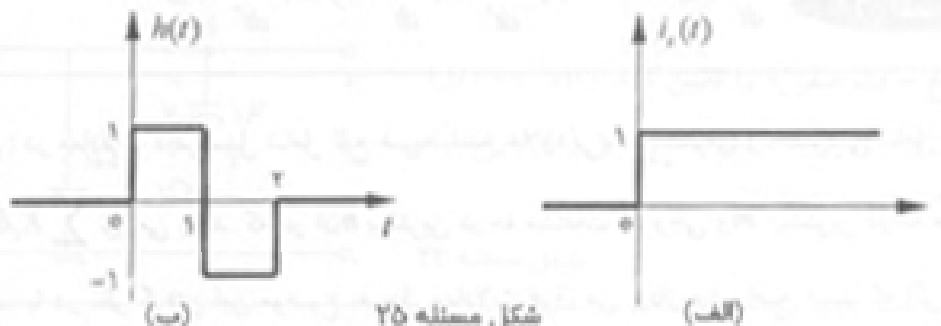
$$۶) \frac{d^2 y}{dt^2} + ۲ \frac{dy}{dt} + ۲y = ۱\delta''(t) + \delta(t)$$

معادله مشخص: $s^2 + ۲s + ۲ = 0 \rightarrow s = -۱, -۱$

$$\rightarrow y(t) = Ae^{-t} + Be^{-t} + K_0 \delta(t) + K_1 \delta^{(1)}(t)$$

مسئله ۲۵

کاتولوشن دو سیگنال نشان داده شده را محاسبه و رسم کنید.



حل: با توجه به شکل توابع می توان نوشت:

$$v(t) = i_s(t) * h(t) \quad , \quad i_s(t) = u(t)$$

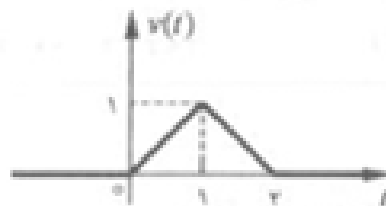
$$0 < t < 1 \rightarrow h(t) = 1 \rightarrow v(t) = \int h(t') i_s(t-t') dt' = \int u(t-t') dt' = -t(t-t') \Big|_0^t = -t(0) + t(t) = t$$

$$1 < t < 2 \rightarrow h(t) = -1 \rightarrow v(t) = v(1) + \int -i_s(t-t') dt' = 1 - \int u(t-t') dt' = -t(t-t') \Big|_1^t + 1 = -t(t-1) + 1 = -t + 2$$

$$t > 2 \rightarrow h(t) = 0 \rightarrow v(t) = v(2) + \int_2^t 0 \times i_s(t-t') dt' = v(2) = 0$$

$$\rightarrow v(t) = \begin{cases} t & , 0 < t < 1 \\ -t+2 & , 1 < t < 2 \\ 0 & , t > 2 \end{cases}$$

بنابراین $v(t)$ را بصورت زیر می توان رسم کرد.



مسئله ۲۶

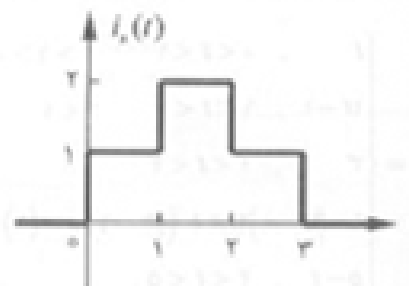
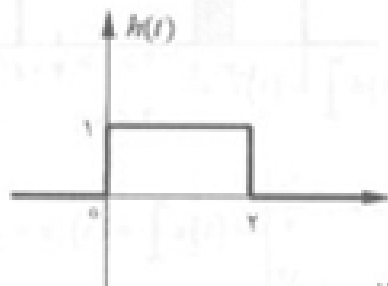
اگر بدانیم پاسخ ضربه مداری بصورت $h(t)$ مسئله ۲۵ باشد، پاسخ حالت صفر این مدار را به ورودی $i_s(t)$ مسئله ۲۵، بدون استفاده از انتگرال کانولوشن بدست آورید.

حل: از آنجا که $i_s(t) = u(t)$ می باشد لذا پاسخ حالت صفر خواسته شده پاسخ پله بوده که با انتگرال گیری از پاسخ ضربه $h(t)$ بدست می آید که با توجه به شکل موج $h(t)$ داریم.

$$h(t) = \begin{cases} 1 & , 0 < t < 1 \\ -1 & , 1 < t < 2 \\ 0 & , t > 2 \end{cases} \quad , \quad s(t) = \int h(t) dt = \begin{cases} t & , 0 < t < 1 \\ -t+2 & , 1 < t < 2 \\ 0 & , t > 2 \end{cases}$$

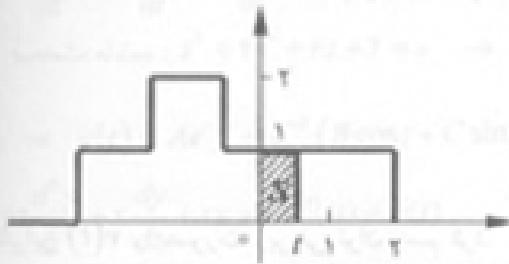
مسئله ۲۷

کانولوشن دو سیگنال داده شده را محاسبه و رسم کنید.

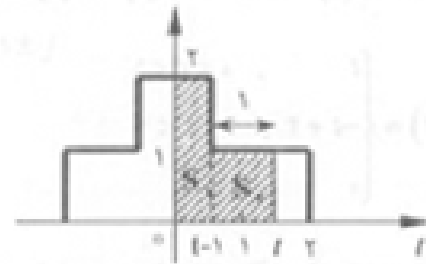


شکل مسئله ۲۷

حل: برای حل مسئله از شکل توابع و سطح زیر منحنی آنها استفاده خواهیم کرد. روش ترمیمی است.

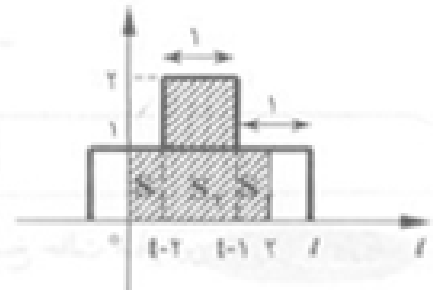


$$0 < t < 1 \rightarrow v(t) = s = t$$

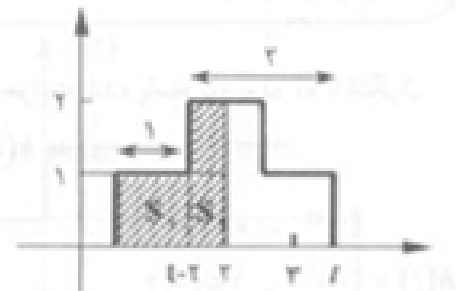


$$1 < t < 2 \rightarrow v(t) = s_1 + s_2 = 2(t-1) + 1 = 2t - 1$$

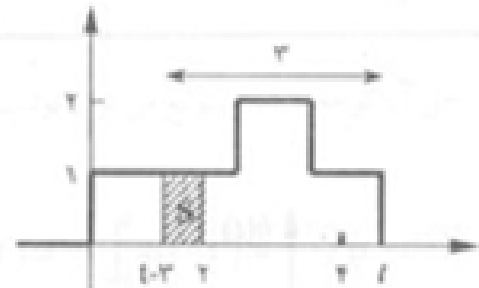
$$2 < t < 3 \rightarrow v(t) = s_1 + s_2 + s_3 = (t-2) + 2 + (2-(t-1))$$



$$2 < t < 3 \rightarrow v(t) = s_1 + s_2 = 1 + 2(2-(t-2)) = 9 - 2t$$

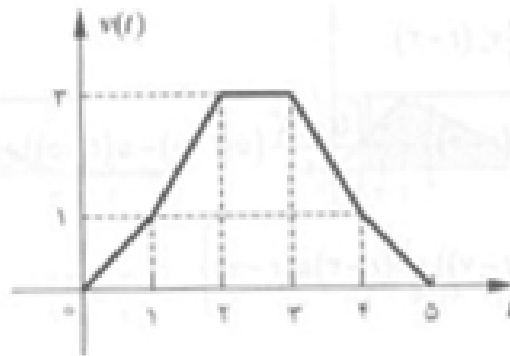


$$t < t < 0 \rightarrow v(t) = s = (2-(t-2)) = 0 - t$$



$$\rightarrow v(t) = \begin{cases} t & , 0 < t < 1 \\ 2t - 1 & , 1 < t < 2 \\ 2 & , 2 < t < 3 \\ 9 - 2t & , 3 < t < 4 \\ 0 - t & , t < 0 \end{cases}$$

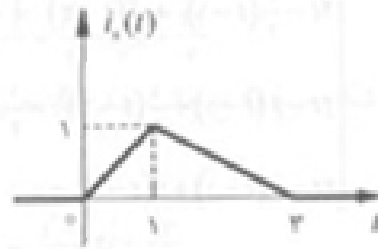
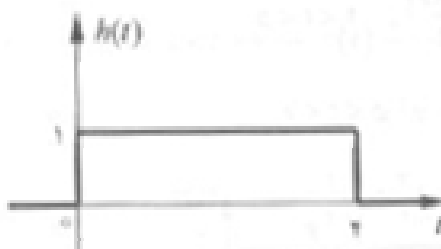
بنابراین نمودار $v(t)$ بصورت زیر خواهد شد.



مسئله ۲۸

با پاسخ حالت صفر را به دو طریق بدست آورید.

- ۱- بدون استفاده از انتگرال کاتولوشن
۲- با استفاده از انتگرال کاتولوشن



شکل مسئله ۲۸

حل : ۱- با توجه به خطی و تغییرناپذیری مدار با زمان و بدون بکارگیری انتگرال کاتولوشن داریم

$$i_s(t) = t(u(t) - u(t-1)) + \left(\frac{2}{3} - \frac{t}{3}\right)(u(t-1) - u(t-2))$$

$$= tu(t) - \frac{2}{3}(t-1)u(t-1) + \frac{1}{3}(t-2)u(t-1) = t u(t) - \frac{2}{3}t u(t-1) + \frac{1}{3}t u(t-2)$$

پاسخ شیب با دو بار انتگرال گیری از پاسخ ضربه بدست می آید.

$$h(t) = \begin{cases} 1 & 0 < t < 2 \\ 0 & t > 2 \end{cases} \rightarrow s(t) = \int h(t) dt = \begin{cases} t & 0 < t < 2 \\ 2 & t > 2 \end{cases}$$

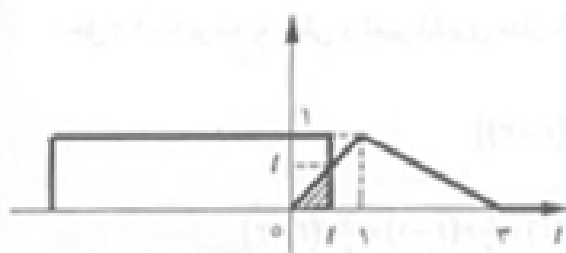
$$\text{پاسخ شیب} = v_s(t) = \int s(t) = \begin{cases} \frac{t^2}{2} & 0 < t < 2 \\ \frac{t^2}{2} & t > 2 \end{cases} = \frac{t^2}{2}(u(t) - u(t-2)) + 2tu(t-2)$$

و پاسخ حالت صفر به ورودی $i_s(t)$ با توجه به $i_s(t)$ بدست آمده بصورت زیر حاصل خواهد شد.

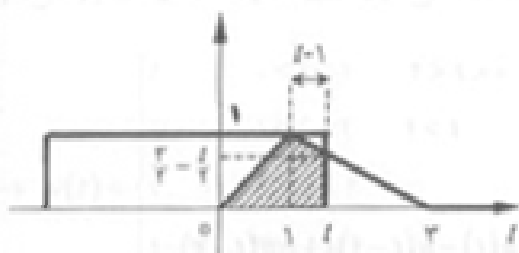
$$\begin{aligned}
 v(t) &= v_o(t) - \frac{\tau}{\tau} v_o(t-\tau) + \frac{\lambda}{\tau} v_o(t-\tau) \\
 &= \left\{ \frac{t'}{\tau} (u(t) - u(t-\tau)) + \tau u(t-\tau) \right\} - \frac{\tau}{\tau} \left\{ \frac{(t-\tau)'}{\tau} (u(t-\tau) - u(t-\tau)) + \tau (t-\tau) u(t-\tau) \right\} \\
 &\quad + \frac{\lambda}{\tau} \left\{ \frac{(t-\tau)'}{\tau} (u(t-\tau) - u(t-\tau)) + \tau (t-\tau) u(t-\tau) \right\}
 \end{aligned}$$

$$\rightarrow v(t) = \begin{cases} \frac{t'}{\tau} & , 0 < t < \tau \\ \frac{t'}{\tau} - \frac{\tau}{\tau} (t-\tau)' = -\frac{\lambda}{\tau} t' + \frac{\tau}{\tau} t - \frac{\tau}{\tau} & , \tau < t < 2\tau \\ \frac{t'}{\tau} - \frac{\tau}{\tau} (t-\tau)' + \frac{\lambda}{\tau} (t-\tau)' = \frac{\tau}{\tau} & , 2\tau < t < 3\tau \\ \tau t - \frac{\tau}{\tau} (t-\tau)' + \frac{\lambda}{\tau} (t-\tau)' = -\frac{\lambda}{\tau} t' + \tau t - \frac{\lambda \tau}{\tau} & , 3\tau < t < 5\tau \\ \tau t - \tau (t-\tau)' + \frac{\lambda}{\tau} (t-\tau)' = \frac{\lambda}{\tau} t' - \frac{\tau}{\tau} t + \frac{\tau \lambda}{\tau} & , 5\tau < t < 7\tau \\ \tau t - \tau (t-\tau)' + \tau (t-\tau)' = 0 & , t > 7\tau \end{cases}$$

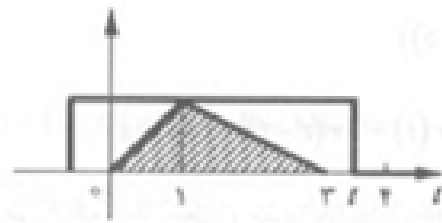
۲- حال با استفاده از انتگرال کاتولوشن و به روش ترمیمی $v(t)$ را بدست می آوریم.



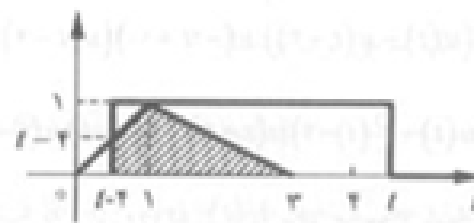
$$0 < t < \tau \rightarrow v(t) = \frac{t \times t}{\tau} = \frac{t'}{\tau}$$



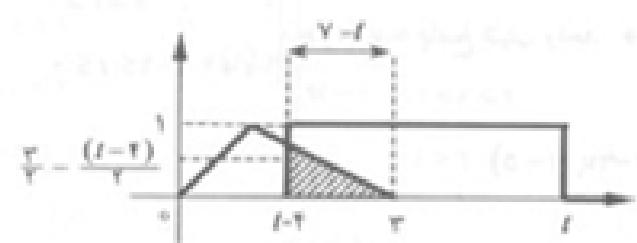
$$\begin{aligned}
 \tau < t < 2\tau \rightarrow v(t) &= \frac{1 \times 1}{\tau} + \frac{(t-\tau)}{\tau} \left(\frac{\tau}{\tau} - t + \tau \right) \\
 &= -\frac{\lambda}{\tau} t' + \frac{\tau}{\tau} t - \frac{\tau}{\tau}
 \end{aligned}$$



$$2 < t < 3 \rightarrow v(t) = \frac{1 \times t}{3} = \frac{t}{3}$$

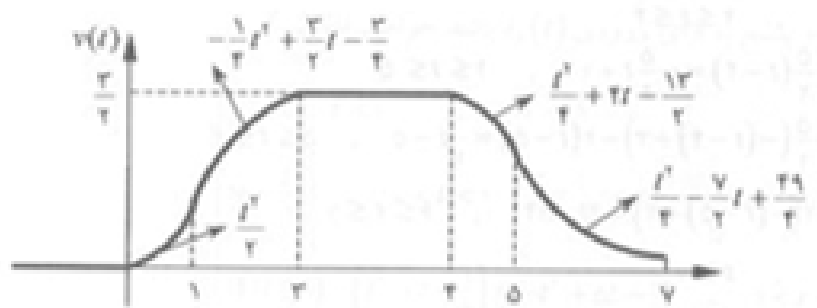


$$3 < t < 5 \rightarrow v(t) = \frac{t-3}{2}$$



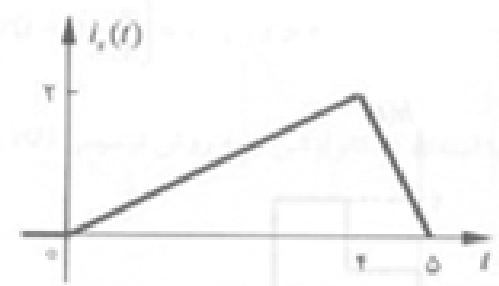
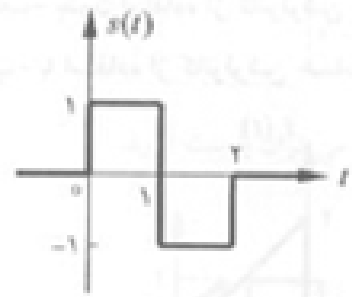
$$5 < t < 7 \rightarrow v(t) = \frac{(7-t) \left(\frac{7-t-5}{2} \right)}{2} = \frac{t^2}{4} - \frac{7t}{4} + \frac{7}{2}$$

بنابراین شکل موج پاسخ حالت صفر $v(t)$ بصورت زیر خواهد بود.



مسئله ۲۹

پاسخ پله مداری داده شده است. پاسخ حالت صفر را برای ورودی $i_1(t)$ بدست آورید.



شکل مسئله ۲۹

حل: می توان نوشت:

$$i_s(t) = \frac{1}{4}i(u(t) - u(t-2)) + (-2t+10)(u(t-2) - u(t-5))$$

$$= \frac{1}{4}iu(t) - \frac{5}{4}(t-2)u(t-2) - 2(t-5)u(t-5) = \frac{1}{4}r(t) - \frac{5}{4}r(t-2) - 2r(t-5)$$

با فرض اینکه مدار خطی و تغییر ناپذیر با زمان باشد پاسخ به ازای ورودی $i_s(t)$ برابر مجموع پاسخ به ازای سابع شیب است همچنین پاسخ شیب برابر انتگرال پاسخ پله می باشد بنابراین داریم

$$i(t) = \begin{cases} 1 & , 0 \leq t \leq 1 \\ -1 & , 1 \leq t \leq 2 \end{cases} \rightarrow \text{پاسخ شیب واحد} = v_s(t) = \begin{cases} t & , 0 \leq t \leq 1 \\ -t+2 & , 1 \leq t \leq 2 \end{cases}$$

$$v(t) = \frac{1}{4}v_s(t) - \frac{5}{4}v_s(t-2) - 2v_s(t-5)$$

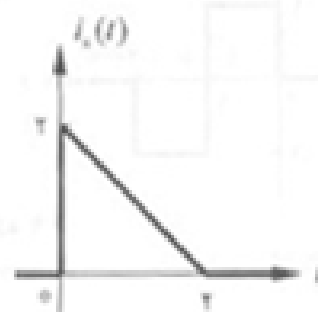
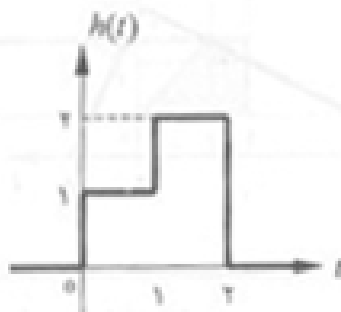
$$\rightarrow v(t) = \begin{cases} 0 & , t \leq 0 \\ \frac{1}{4}t & , 0 \leq t \leq 1 \\ -\frac{1}{4}t+1 & , 1 \leq t \leq 2 \\ 0 & , 2 \leq t \leq 5 \\ -\frac{5}{4}(t-2) = -\frac{5}{4}t+10 & , 2 \leq t \leq 5 \\ -\frac{5}{4}(-t+2) + 2 = \frac{1}{4}t-5 & , 5 \leq t \leq 6 \\ -2(-t+5) = 2t-10 & , 6 \leq t \leq 7 \\ 0 & , t \geq 7 \end{cases}$$

مسئله ۳۰

ورودی یک مدار خطی تغییر ناپذیر با زمان و پاسخ ضربه آن داده شده اند از پاسخ حالت صفر را:

الف- بدون استفاده از کاتولوشن حساب کنید.

ب- با استفاده از کاتولوشن حساب کنید.



شکل ۳۰-۳۸۱

حل : الف - می توان نوشت:

$$i_s(t) = (2-t)(u(t) - u(t-2)) = 2u(t) - tu(t) + (t-2)u(t-2) = 2u(t) - t(t) + t(t-2)$$

از آنجا که مدار خطی و تغییر ناپذیر با زمان است لذا با انتگرال گیری های متوالی می توان پاسخ پله و پاسخ ضربه را بدست آورد.

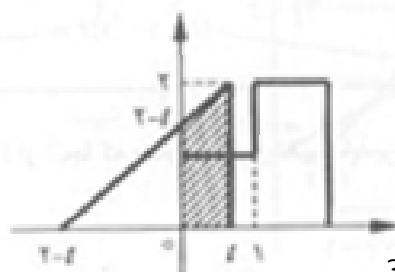
$$h(t) = \begin{cases} 0 & , t < 0 \\ 1 & , 0 < t < 1 \\ 2 & , 1 < t < 2 \\ 0 & , t > 2 \end{cases} \rightarrow s(t) = \begin{cases} 0 & , t < 0 \\ t & , 0 < t < 1 \\ 2t-1 & , 1 < t < 2 \\ 0 & , t > 2 \end{cases}$$

$$\text{پاسخ سبب} = v_s(t) = \begin{cases} \frac{t'}{2} & , 0 < t < 1 \\ t' - t + \frac{1}{2} & , 1 < t < 2 \\ 2t - \frac{3}{2} & , t > 2 \end{cases}$$

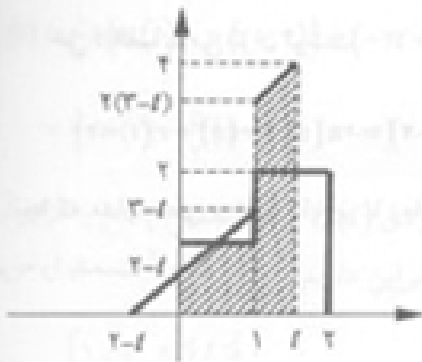
بنابراین اگر $v(t)$ پاسخ به ازای ورودی $i_s(t)$ باشد خواهیم داشت:

$$v(t) = 2s(t) - v_s(t) + v_s(t-2) = \begin{cases} 0 & , t < 0 \\ 2t - \frac{t'}{2} & , 0 < t < 1 \\ 2(2t-1) - \left(t' - t + \frac{1}{2}\right) = -t' + 5t - \frac{5}{2} & , 1 < t < 2 \\ 2\left(2t - \frac{3}{2}\right) + \frac{(t-2)'}{2} = \frac{t'}{2} - 5t + \frac{12}{2} & , 2 < t < 3 \\ 2\left(2t - \frac{3}{2}\right) + \left[(t-2)' - (t-2) + \frac{1}{2}\right] = t' - 5t + 16 & , 3 < t < 4 \\ 2\left(2t - \frac{3}{2}\right) + \left[2(t-2) - \frac{3}{2}\right] = 0 & , t > 4 \end{cases}$$

ب - با استفاده از کانتولوشن و به روش تریسیمی $v(t)$ را بصورت زیر می توان بدست آورد.

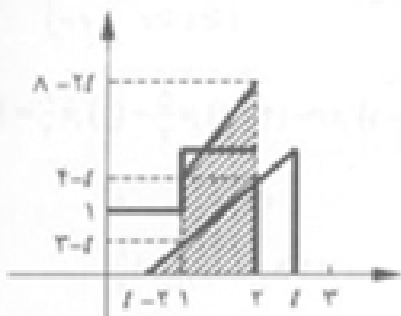


$$0 < t < 1 \rightarrow v(t) = \left(\frac{2-t+2}{2}\right)(t) = 2 - \frac{t'}{2}$$



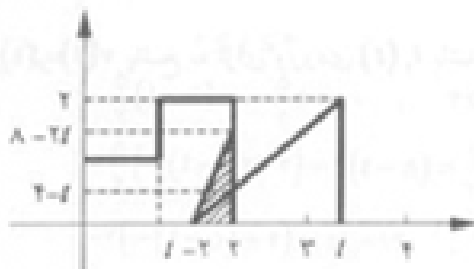
$$1 < t < 2 \rightarrow v(t) = \left(\frac{2-t+2-t}{2} \right)(1) + \left(\frac{2-t+2}{2} \right)(t-1)$$

$$= -t^2 + 2t - \frac{5}{2}$$



$$2 < t < 3 \rightarrow v(t) = \frac{((2-t)(1-(t-2)))}{2} + \left(\frac{2-t+3-t}{2} \right)(1)$$

$$= \frac{t^2}{2} - 2t + \frac{11}{2}$$

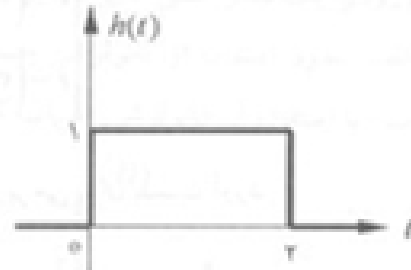
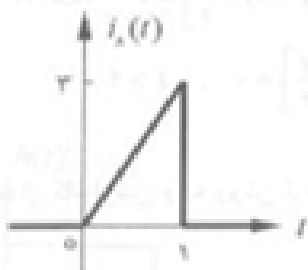


$$3 < t < 4 \rightarrow v(t) = \frac{(3-t)(2-(t-2))}{2}$$

$$= t^2 - 4t + 16$$

مسئله ۳۱

پاسخ حالت صفر را بدست آورید. (مدار خطی و تغییر ناپذیر با زمان است.)



شکل مسئله ۳۱

حل: از آنجا که مدار خطی و تغییر ناپذیر است می توان نوشت:

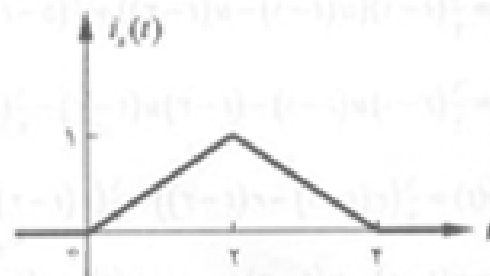
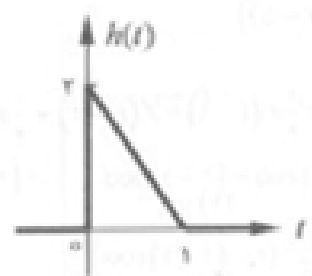
$$i_s(t) = \tau i(u(t) - u(t-1)) = \tau i u(t) - \tau(t-1)u(t-1) - \tau u(t-1) = \tau t(t) - \tau t(t-1) - \tau u(t-1)$$

$$h(t) = \begin{cases} 0, & t < 0 \\ 1, & 0 < t < 1 \\ 0, & t > 1 \end{cases} \rightarrow s(t) = \begin{cases} 0, & t < 0 \\ t, & 0 < t < 1 \\ 1, & t > 1 \end{cases} \rightarrow \text{پاسخ شیب} = v_s(t) = \begin{cases} 0, & t < 0 \\ \frac{t}{\tau}, & 0 < t < 1 \\ u-1, & t > 1 \end{cases}$$

$$v(t) = \tau v_s(t) - \tau v_s(t-1) - \tau s(t-1) = \begin{cases} 0, & t < 0 \\ \tau \frac{t}{\tau}, & 0 < t < 1 \\ \tau \frac{t}{\tau} - \tau \frac{(t-1)}{\tau} - \tau(t-1) = \frac{\tau}{\tau}, & 1 < t < 2 \\ \tau(u-1) - \tau \frac{(t-1)}{\tau} - \tau(t-1) = -\frac{\tau}{\tau} t^2 + \tau t - \frac{\tau}{\tau}, & t < 1 < 2 \\ \tau(u-1) - \tau(u(t-1)-1) - \tau(1) = 0, & t > 2 \end{cases}$$

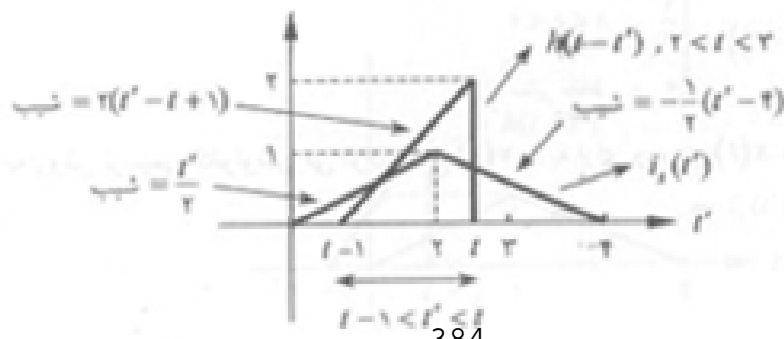
مسئله ۳۲

پاسخ حالت صفر را در فاصله ۲ ≤ t ≤ ۳ تعیین کنید. (مدار خطی و تغییرناپذیر با زمان است).



شکل مسئله ۳۲

حل: با بکارگیری انتگرال کاتولوشن و با استفاده از روش ترسیمی داریم



$$t < 1 < 2 \rightarrow v(t) = i_s(t) + h(t) = \int_{-\infty}^t i_s(t') h(t-t') dt' \quad (1)$$

$$\rightarrow v(t) = \int_{-\infty}^t \frac{1}{\tau} t' (\tau - \tau(t-t')) dt' + \int_1^t \left(\tau - \frac{1}{\tau} t' \right) (\tau - \tau(t-t')) dt' = \frac{t'}{\tau} - \tau t' + \frac{1}{\tau} t - \frac{t^2}{\tau}$$

مسئله ۳۳

الف- در یک مدار خطی و تغییرناپذیر با زمان برای ورودی $x(t)$ پاسخ حالت صفر $y(t)$ حاصل

شده است. پاسخ را برای سایر مقادیر $x(t) = \begin{cases} \sin t & , 0 \leq t \leq 2\pi \\ 0 & \text{سایر مقادیر} \end{cases}$ بدست آورید.

ب- کاتولوشن $x(t)$ و $y(t)$ را تعیین کنید.



شکل مسئله ۳۳

حل: الف - با توجه به شکل مسئله می توان نوشت.

$$y(t) = \frac{1}{\tau} (t-1)(u(t-1) - u(t-2)) + \frac{1}{\tau} (5-t)(u(t-2) - u(t-5))$$

$$= \frac{1}{\tau} (t-1)u(t-1) - (t-2)u(t-2) - \frac{1}{\tau} (t-5)u(t-5) = \frac{1}{\tau} r(t-1) - r(t-2) + \frac{1}{\tau} r(t-5)$$

$$\rightarrow y(t) = \frac{1}{\tau} (r(t-1) - r(t-2)) - \frac{1}{\tau} (r(t-2) - r(t-5)) \quad (1)$$

$$x(t) = u(t-1) - u(t-2) \rightarrow y(t) = s(t-1) - s(t-2) \quad (2)$$

$$(2) \text{ و } (1) \rightarrow s(t-1) = \frac{1}{\tau} (r(t-1) - r(t-2)) \rightarrow h(t-1) = \frac{1}{\tau} (u(t-1) - u(t-2))$$

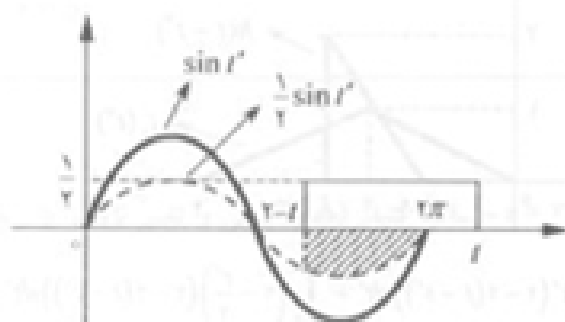
$$\rightarrow h(t) = \frac{1}{\tau} (u(t) - u(t-2)) = \begin{cases} \frac{1}{\tau} & , 1 < t < 2 \\ 0 & \text{سایر نقاط} \end{cases}$$

بنابراین به روش ترسیمی کاتولوشن می توان پاسخ $y(t)$ را به ازای ورودی $x(t)$ داده شده بدست آورد.



$$0 < t < \tau \rightarrow v(t) = \int_0^t \frac{1}{\tau} \sin t' dt' \\ = \frac{1}{\tau} (1 - \cos t)$$

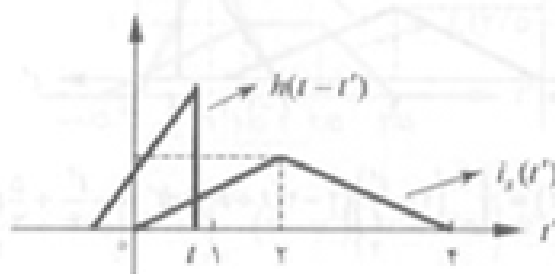
$$\tau < t < \tau + 2\pi \rightarrow v(t) = \int_{\tau-t}^t \frac{1}{\tau} \sin t' dt' \\ = \frac{1}{\tau} (\cos(t-\tau) - \cos t)$$



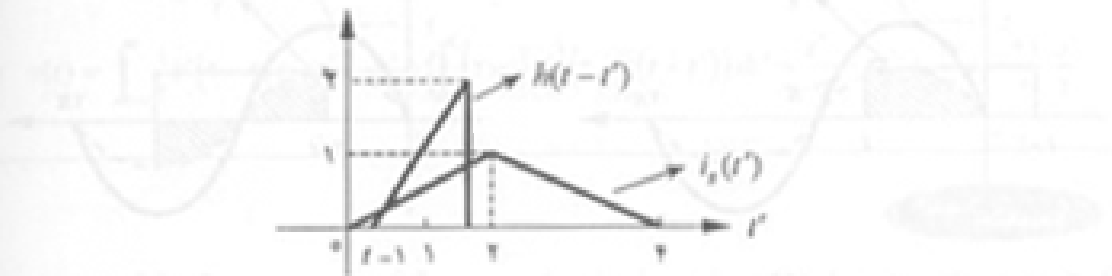
$$\tau\pi < t < \tau + 2\pi \rightarrow v(t) = \int_{\tau-t}^{\tau} \frac{1}{\tau} \sin t' dt' = \frac{1}{\tau} (\cos(t-\tau) - 1)$$

$$\rightarrow v(t) = \begin{cases} 0 & , t < 0 \\ \frac{1}{\tau} (1 - \cos t) & , 0 < t < \tau \\ \frac{1}{\tau} (\cos(t-\tau) - \cos t) & , \tau < t < \tau + 2\pi \\ \frac{1}{\tau} (\cos(t-\tau) - 1) & , \tau\pi < t < \tau\pi + \tau \\ 0 & , t > \tau\pi + \tau \end{cases}$$

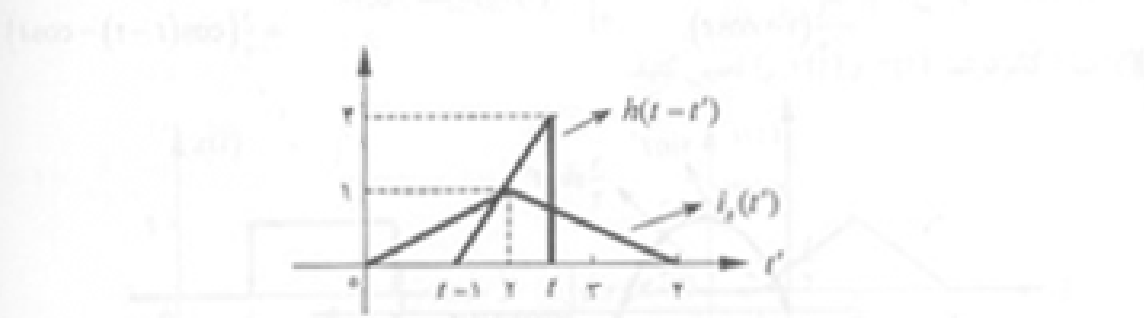
ب - با توجه به رابطه $v(t) = h(t) * i_s(t) = \int_0^t i_s(t') h(t-t') dt'$ و با توجه به شکل های زیر داریم.



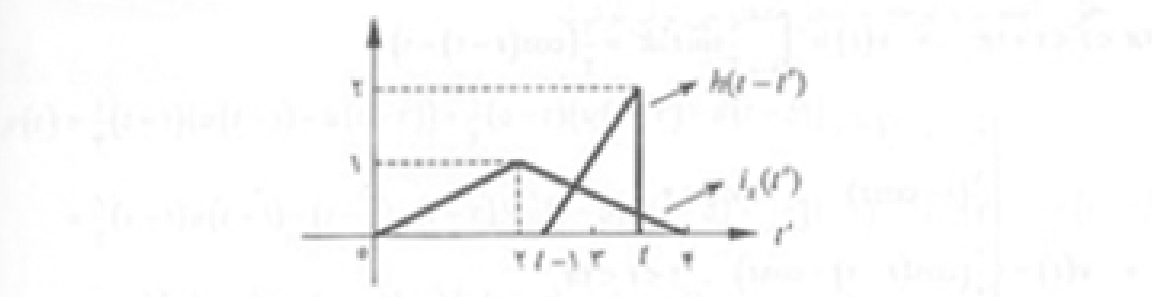
$$0 < t < \tau \rightarrow v(t) = \int_0^t \frac{1}{\tau} t' (\tau - \tau(t-t')) dt' = -\frac{1}{2} t' + \frac{1}{\tau} t'$$



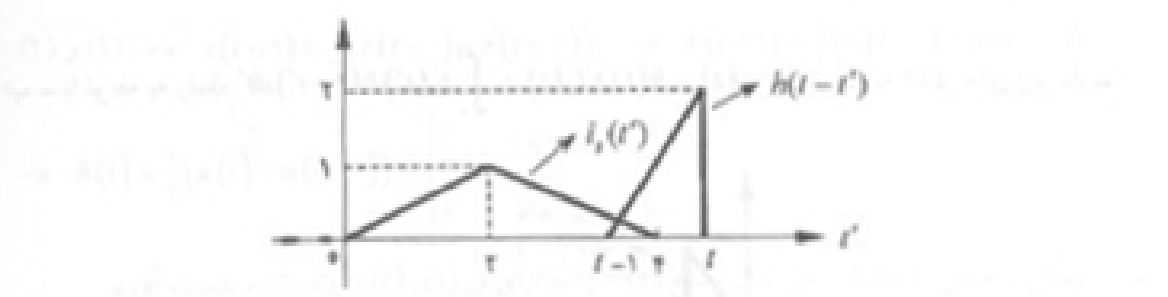
$$\tau < t < 2\tau \rightarrow v(t) = \int_{t-\tau}^t \frac{1}{\tau} t' (\tau - \tau(t-t')) dt' = \frac{1}{\tau} t' - \frac{1}{\tau} t + \frac{1}{\tau}$$



$$2\tau < t < 3\tau \rightarrow v(t) = \int_{t-\tau}^t \frac{1}{\tau} t' (\tau - \tau(t-t')) dt' + \int_{t-\tau}^t \left(\tau - \frac{t'}{\tau}\right) (\tau - \tau(t-t')) dt' = \frac{1}{\tau} t' - \frac{5}{\tau} t + \frac{11}{\tau} t - \frac{5}{\tau}$$



$$3\tau < t < 4\tau \rightarrow v(t) = \int_{t-\tau}^t \left(\tau - \frac{t'}{\tau}\right) (\tau - \tau(t-t')) dt' = -\frac{t'}{\tau} + \frac{1}{\tau}$$

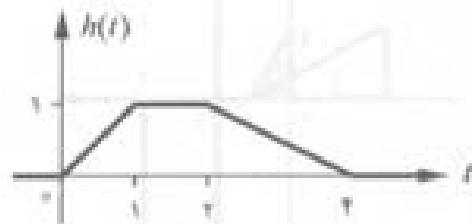
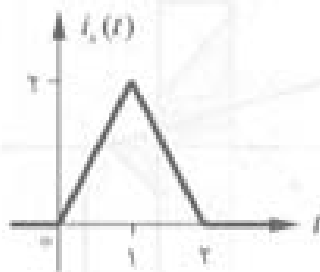


$$4\tau < t < 5\tau \rightarrow v(t) = \int_{t-\tau}^t \left(\tau - \frac{t'}{\tau}\right) (\tau - \tau(t-t')) dt' = -\frac{t'}{\tau} + \frac{5}{\tau} t' - \frac{15}{\tau} t + \frac{11\tau}{\tau}$$

$$\begin{aligned}
 & \dots \quad t < 0 \\
 & -\frac{1}{6}t^2 + \frac{1}{2}t^2 \quad ; \quad 0 < t < 1 \\
 & -\frac{1}{2}t^2 - \frac{1}{2}t + \frac{1}{3} \quad ; \quad 1 < t < 2 \\
 \rightarrow v(t) = & \frac{1}{6}t^2 - \frac{5}{2}t + \frac{11}{2}t - \frac{4}{3} \quad ; \quad 2 < t < 3 \\
 & -\frac{t}{2} + \frac{1}{6} \quad ; \quad 3 < t < 4 \\
 & -\frac{1}{6}t^2 + \frac{5}{2}t - \frac{15}{2}t + \frac{11}{6} \quad ; \quad 4 < t < 5 \\
 & \dots \quad t > 5
 \end{aligned}$$

مسئله ۳۴

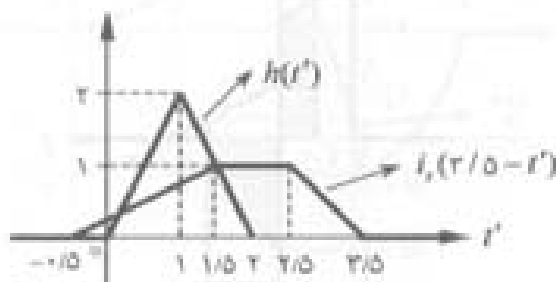
با مشخص حالت صفر را در $t = 3/5$ حساب کنید. (مدار خطی و تغییرناپذیر با زمان است).



شکل مسئله ۳۴

حل : با توجه به رابطه انتگرال کانولوشن داریم

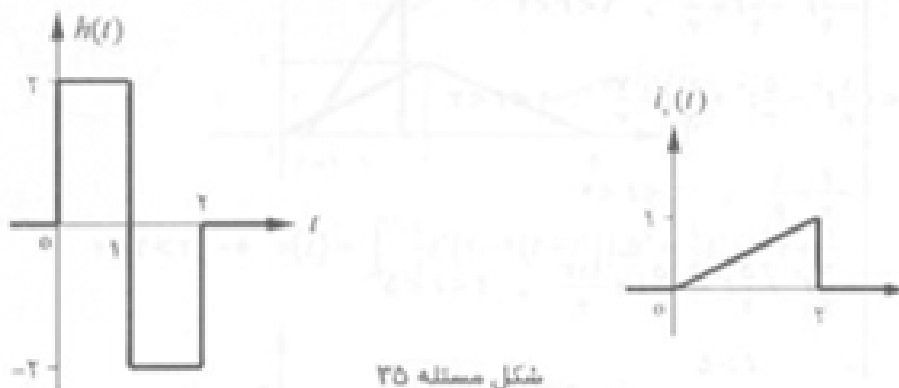
$$v(t) = i_s(t) * h(t) = \int_{-\infty}^t h(t') i_s(t-t') dt' \rightarrow v(3/5) = \int_{-\infty}^{3/5} h(t') i_s(3/5-t') dt'$$



$$\rightarrow v(3/5) = \int_0^1 (1) \left(\frac{1}{2}t' + \frac{1}{10} \right) dt' + \int_1^{3/5} (1-t') \left(\frac{1}{2}t' + \frac{1}{10} \right) dt' + \int_{3/5}^3 (1-t') dt' = 1/2 + 1/10 = 3/5$$

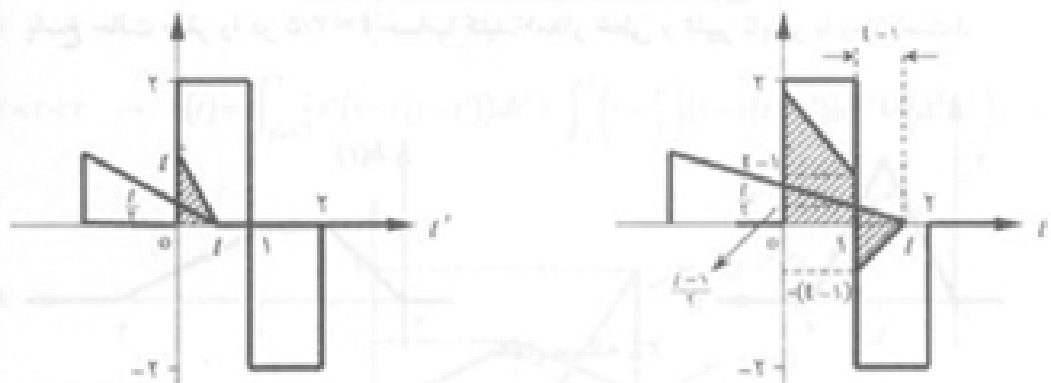
مسئله ۳۵

با استفاده از کاتولوشن پاسخ حالت صفر را برای ورودی $i_s(t)$ تعیین و رسم کنید.



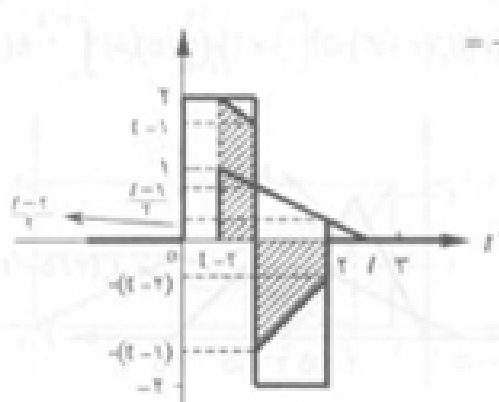
شکل مسئله ۳۵

حلی: با فرض خطی و تغییر ناپذیر بودن مدار و با استفاده از روش ترمیمی داریم:

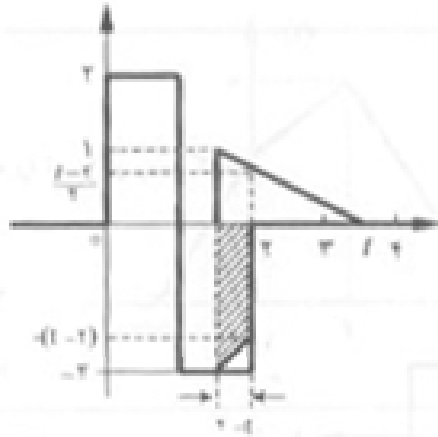


$$0 < t < \tau \rightarrow v(t) = \frac{t \times t}{\tau} = \frac{t^2}{\tau}$$

$$\tau < t < 2\tau \rightarrow v(t) = \left(\frac{t-\tau+t}{\tau}\right)(\tau) + \frac{(t-\tau)(t-\tau)}{\tau}$$



$$\tau < t < 2\tau \rightarrow v(t) = \left(\frac{\tau+t-\tau}{\tau}\right)(\tau - (t-\tau)) + \left(\frac{t-\tau+t-\tau}{\tau}\right)(t-\tau) = -\frac{t^2}{\tau} + 4t - 3\tau$$

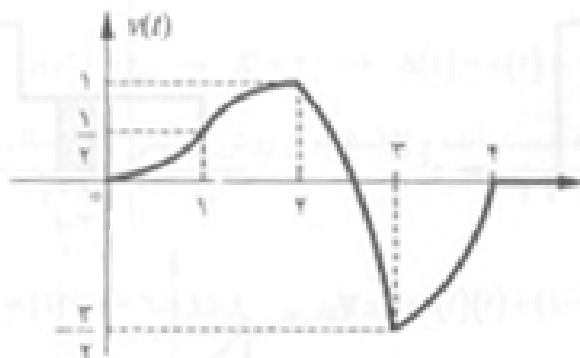


$$\tau < t < 2\tau \rightarrow v(t) = -\left(\frac{t-\tau+\tau}{\tau}\right)(\tau-t) = \frac{t}{\tau} - \tau$$

بنابراین پاسخ حالت صفر $v(t)$ بصورت زیر می باشد.

$$\rightarrow v(t) = \begin{cases} 0 & t < 0 \\ \frac{t}{\tau} & 0 < t < \tau \\ -\frac{t}{\tau} + \tau - 1 & \tau < t < 2\tau \\ -\frac{t}{\tau} + \tau & 2\tau < t < 3\tau \\ \frac{t}{\tau} - \tau & 3\tau < t < 4\tau \\ 0 & t > 4\tau \end{cases}$$

نمودار $v(t)$ در شکل زیر رسم شده است.



مسئله ۳۶

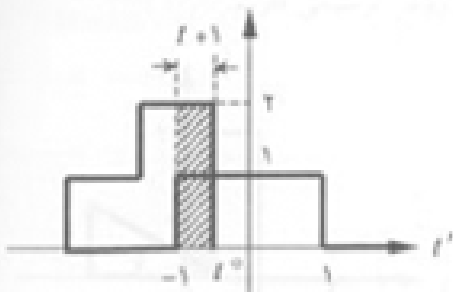
کاتولوشن دو سیگنال داده شده را تعیین و رسم کنید.



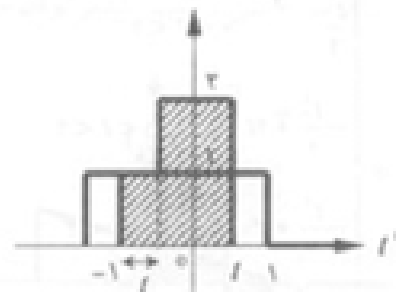
شکل مسئله ۳۶

حل: با فرض $v(t) = I_s(t) * h(t)$ و خطی و تغییر ناپذیر بودن دو سیگنال و با استفاده از روش ترسیمی

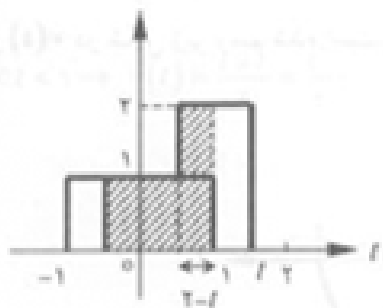
داریم.



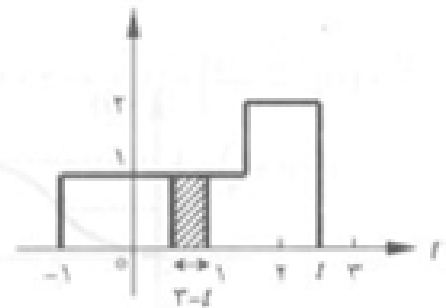
$$-1 < t < 0 \rightarrow v(t) = 2(t+1) = 2t + 2$$



$$0 < t < 1 \rightarrow v(t) = (1)(t) + (1)(2) = t + 2$$



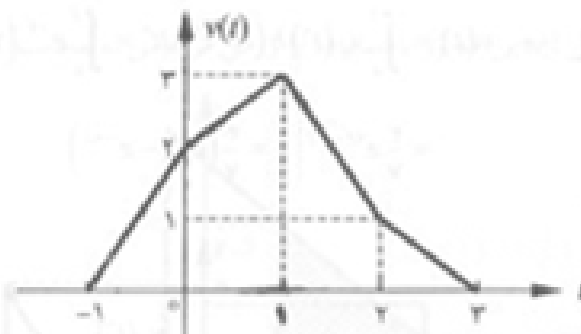
$$1 < t < 2 \rightarrow v(t) = 2(2-t) + (1)(1) = 5 - 2t$$



$$t > 2 \rightarrow v(t) = (3-t)(1) = 3-t$$

بنابراین کاتولوشن دو سیگنال $h(t)$ و $I_s(t)$ بصورت زیر خواهد بود که آن را رسم کرده ایم.

$$\rightarrow v(t) = \begin{cases} 0, & t < -1 \\ 2t+2, & -1 < t < 0 \\ t+2, & 0 < t < 1 \\ 5-t, & 1 < t < 2 \\ 3-t, & 2 < t < 3 \\ 0, & t > 3 \end{cases}$$



مسئله ۳۷

الف- پاسخ ضربه مدار را تعیین کنید.

ب- با استفاده از انتگرال کانولوشن پاسخ حالت صفر را به ورودی زیر تعیین و رسم کنید.

$$v_s(t) = e^{-t}(u(t) - u(t-2))$$



شکل مسئله ۳۷

حل : الف- با توجه به شکل مدار $v_R = v_C = v$ بوده و خواهیم داشت.

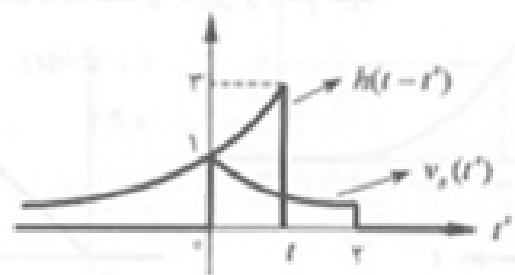
$$\textcircled{A} \text{ برای } KCL \rightarrow \frac{v-v_s}{5} + \frac{v}{2} + \frac{1}{10} \frac{dv}{dt} = 0 \rightarrow \frac{dv}{dt} + 17v = 34v_s = 34\delta(t)$$

$$\text{معادله مشخصه: } s + 17 = 0 \rightarrow s = -17 \rightarrow v(t) = Ke^{-17t}$$

از آنجا که حالت اولیه صفر است لذا $v(0^-) = 0$ بوده و با انتگرال گیری از معادله دیفرانسیل در فاصله 0^- تا 0^+ خواهیم داشت.

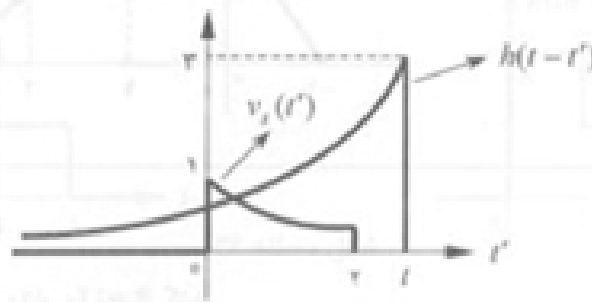
$$v(0^+) - v(0^-) + 0 = 3 \rightarrow v(0^+) = 3 \rightarrow K = 3 \rightarrow h(t) = v(t) = 3e^{-17t}, t > 0$$

ب- با توجه به پاسخ ضربه بدست آمده و با استفاده از روش ترمیمی پاسخ حالت صفر را به ازای ورودی $v_s(t)$ داده شده محاسبه می کنیم.



$$0 < t < \tau \rightarrow v(t) = \int_0^t v_s(t') h(t-t') dt' = \int_0^t e^{-t'} (\tau e^{-\lambda(t-t')}) dt' = \int_0^t \tau e^{-(t-t')-\lambda t'} dt'$$

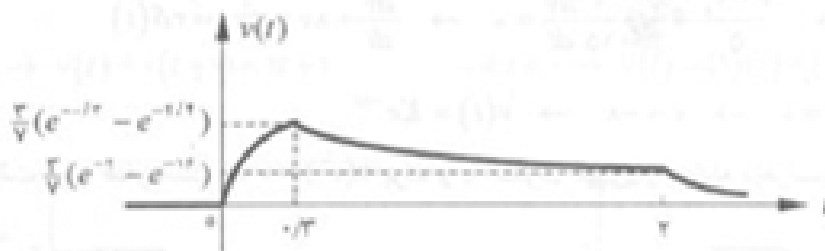
$$= \frac{\tau}{\lambda} e^{-(t-\lambda t)} \Big|_0^t = \frac{\tau}{\lambda} (e^{-t} - e^{-\lambda t})$$



$$t > \tau \rightarrow v(t) = \int_0^{\tau} \tau e^{-(t-t')-\lambda t'} dt' = \frac{\tau}{\lambda} e^{-(t-\lambda t)} \Big|_0^{\tau} = \frac{\tau}{\lambda} (e^{-(t-\lambda \tau)} - e^{-\lambda t})$$

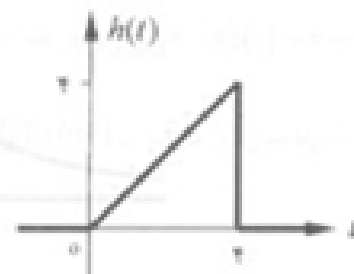
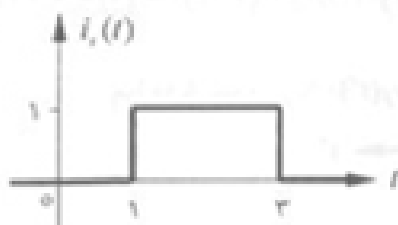
بنابراین پاسخ حالت صفر بصورت زیر خواهد بود که آن را رسم می کنیم.

$$\rightarrow v(t) = \begin{cases} 0 & , t < 0 \\ \frac{\tau}{\lambda} (e^{-t} - e^{-\lambda t}) & , 0 < t < \tau \\ \frac{\tau}{\lambda} (e^{-(t-\lambda \tau)} - e^{-\lambda t}) & , t > \tau \end{cases}$$



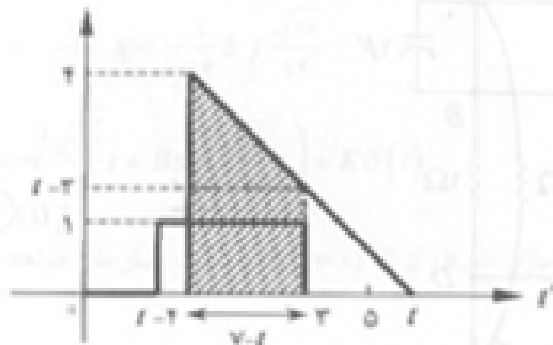
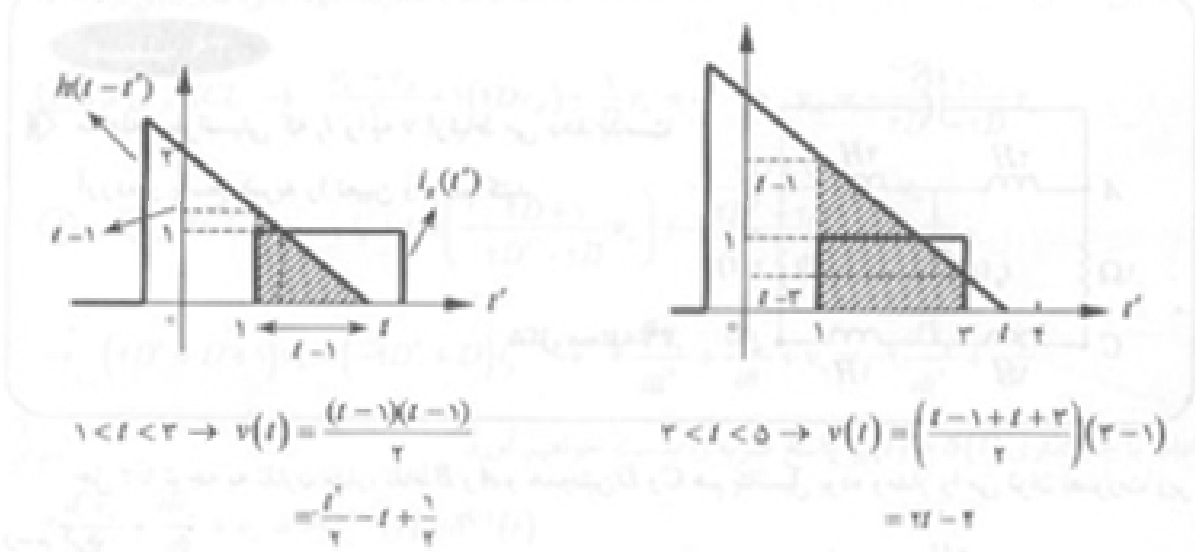
مسئله ۳۸

کاتولوشن دو سیگنال داده شده را تعیین و رسم کنید.



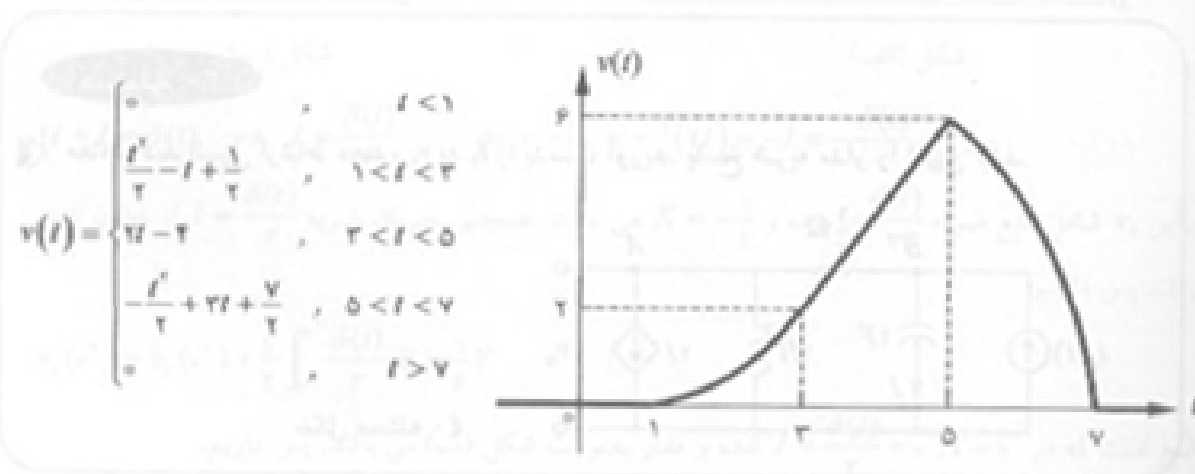
شکل مسئله ۳۸

حل: بدین منظور با استفاده از روش ترسیمی به محاسبه کاتولوشن در بازه های مختلف می پردازیم.

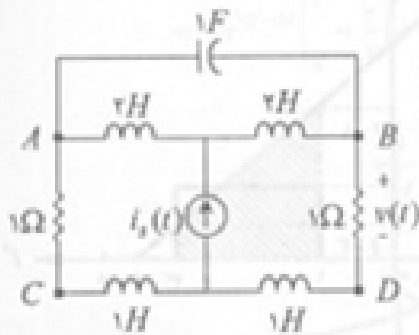


$$5 < t < 7 \rightarrow v(t) = \left(\frac{t-2+t}{T} \right) (7-t) = -\frac{t^2}{T} + 7t + \frac{7}{T}$$

بنابراین کاتولوشن دو تابع بصورت زیر خواهد بود که آن را رسم می کنیم.



مسئله ۳۹

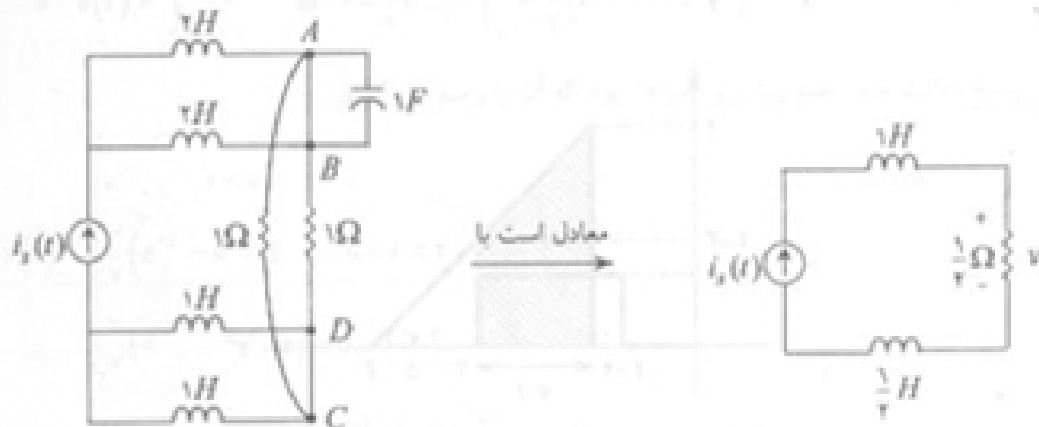


معادله دیفرانسیلی که i_s را به v ارتباط می دهد بدست آورده و پاسخ ضربه را تعیین و رسم کنید.

شکل مسئله ۳۹

حل: با توجه به تقارن مدار، نقاط A و B و همچنین C و D هم پتانسیل بوده و مدار را می توان بصورت زیر

رسم کرد.

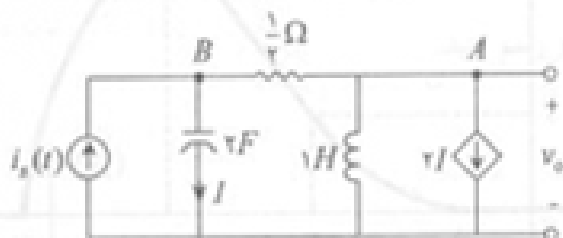


بنابراین داریم:

$$v(t) = \frac{1}{2} i_s(t) \rightarrow h(t) = v(t) |_{i_s(t) = \delta(t)} = \frac{1}{2} \delta(t)$$

مسئله ۴۰

معادله دیفرانسیل ارتباط دهنده v_o به i_s را بدست آورید. پاسخ ضربه مدار را تعیین کنید.



شکل مسئله ۴۰

حل: با توجه به شکل مسئله و با بکارگیری نمایش اپراتوری معادلات انگرال دیفرانسیل داریم:

$$I = \tau \frac{dv_A}{dt} = \tau Dv_A, \quad v_B = v_C$$

$$\textcircled{B} \text{ برای KCL} \rightarrow \frac{v_C - v_A}{\frac{1}{\tau}} + \tau(Dv_A) + \frac{1}{D}v_C = 0 \rightarrow v_A = -\frac{\tau D + 1}{\tau D' - \tau D} v_C$$

$$\textcircled{A} \text{ برای KCL} \rightarrow -i_s + \tau D \left(-\frac{\tau D + 1}{\tau D' - \tau D} v_C \right) + \frac{-\tau D + 1}{\tau D' - \tau D} v_C = 0 \quad (1)$$

$$\rightarrow (\tau D' + D + 1)v_C = (-\tau D' + D)i_s \rightarrow \tau \frac{d'v_C}{dt'} + \frac{dv_C}{dt'} + v_C = -\tau \frac{d'i_s}{dt'} + \frac{di_s}{dt'}$$

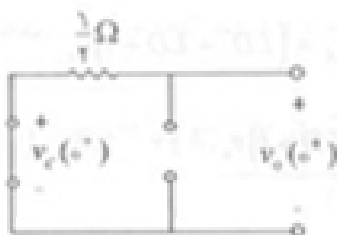
در ادامه با جایگذاری $i_s(t) = \delta(t)$ پاسخ ضربه را بدست خواهیم آورد.

$$\tau \frac{d'v_C}{dt'} + \frac{dv_C}{dt'} + v_C = -\tau \delta^{(1)}(t) + \delta^{(1)}(t)$$

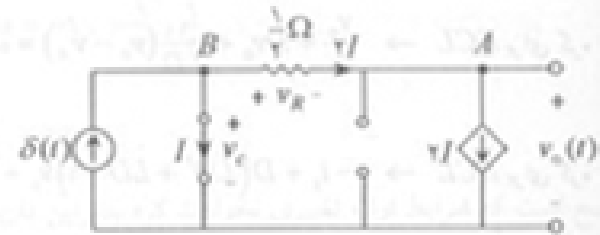
$$\text{معادله مشخصه: } \tau s' + s + 1 = 0 \rightarrow s = -\frac{1}{\tau} \pm j \frac{\sqrt{1-\tau^2}}{\tau}$$

$$\rightarrow v_C(t) = u(t)e^{-\frac{t}{\tau}} \left(A \cos \frac{\sqrt{1-\tau^2}}{\tau} t + B \sin \frac{\sqrt{1-\tau^2}}{\tau} t \right) + K \delta(t)$$

مطابق شکل (الف) در $t=0$ خازن اتصال کوتاه ($v_C = 0$) و سلف مدار باز خواهد بود و خواهیم داشت:



شکل (ب)



شکل (الف)

$$\tau i + i = \delta(t) \rightarrow i = \frac{\delta(t)}{\tau}, \quad v_C = -v_B = -\frac{1}{\tau}(\tau i) = -i = -\frac{\delta(t)}{\tau}$$

بنابراین v_C شامل تابع ضربه $-\frac{\delta(t)}{\tau}$ بوده و $K = -\frac{1}{\tau}$ می باشد. همچنین جریان ضربه $i = \frac{\delta(t)}{\tau}$ از خازن عبور می کند پس داریم:

$$v_C(t^+) = v_C(t^-) + \frac{1}{\tau} \int_{-\infty}^t \frac{\delta(t)}{\tau} dt = \frac{1}{\tau} V$$

واضح است که در $t=0^+$ $i = \frac{\delta(t)}{\tau} = 0$ شده و مدار بصورت شکل (ب) می باشد پس داریم:

$$v_C(t^+) = v_C(t^+) = \frac{1}{\tau} \rightarrow A = \frac{1}{\tau}$$

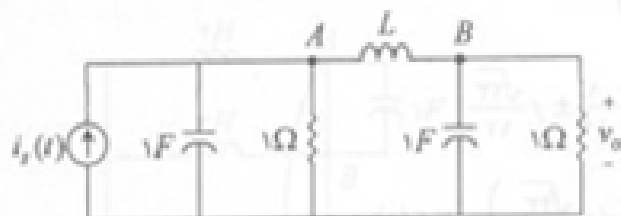
و با انتگرال گیری از معادله دیفرانسیل در فاصله 0^- تا 0^+ ، $\frac{dv_o(0^+)}{dt}$ را بدست خواهیم آورد.

$$\frac{dv_o(0^+)}{dt} + \frac{1}{\rho} = 0 \rightarrow \frac{dv_o(0^+)}{dt} = -\frac{1}{\rho} \rightarrow -\frac{1}{11}A + \frac{\sqrt{12}}{11}B = -\frac{1}{\rho} \rightarrow B = -\frac{11}{6\sqrt{12}}$$

$$\rightarrow h(t) = v_o(t) = u(t)e^{-\frac{t}{11}} \left(\frac{1}{\rho} \cos \frac{\sqrt{12}}{11}t - \frac{11}{6\sqrt{12}} \sin \frac{\sqrt{12}}{11}t \right) - \frac{\delta(t)}{2}$$

مسئله ۳۱

معادله دیفرانسیل ارتباط دهنده i_1 و v_o را بنویسید. برای $L = 8H$ و $L = 2H$ پاسخ ضربه مدار را تعیین کنید.



شکل مسئله ۳۱

حل: با توجه به شکل مسئله و با بکارگیری نمایش اپراتوری معادلات انتگرال-دیفرانسیل داریم.

$$\textcircled{B} \text{ KCL برای گره } \rightarrow \frac{v_o}{1} + Dv_o + \frac{1}{LD}(v_o - v_A) = 0 \rightarrow v_A = (LD' + LD + 1)v_o$$

$$\textcircled{A} \text{ KCL برای گره } \rightarrow -i_1 + D(LD' + LD + 1)v_o + \frac{(LD' + LD + 1)v_o}{1}$$

$$+ \frac{1}{LD}((LD' + LD + 1)v_o - v_o) = 0$$

$$\rightarrow (LD' + 2LD' + (L+2)D + 2)v_o = i_1 \rightarrow L \frac{d^2 v_o}{dt^2} + 2L \frac{d v_o}{dt} + (L+2) \frac{d v_o}{dt} + 2v_o = i_1$$

حال به ازای $L = 2H$ و $i_1(t) = \delta(t)$ پاسخ ضربه را بدست می آوریم.

$$2 \frac{d^2 v_o}{dt^2} + 8 \frac{d v_o}{dt} + 6 \frac{d v_o}{dt} + 2v_o = \delta(t)$$

$$\text{معادله مشخصه: } 2s^2 + 8s + 6s + 2 = 0 \rightarrow s = -1, -\frac{1}{2} \pm j\frac{1}{2}$$

$$\rightarrow v_o(t) = K_1 e^{-t} + e^{-\frac{t}{2}} \left(K_2 \cos \frac{1}{2}t + K_3 \sin \frac{1}{2}t \right), t > 0$$

در $t = 0^+$ خازنها اتصال کوتاه و سلف مدار باز است بنابراین داریم:

$$v_c(0^+) = \frac{dv_c(0^+)}{dt} = 0$$

همچنین با انتگرال گیری از معادله دیفرانسیل در فاصله 0^- تا 0^+ خواهیم داشت:

$$\int \frac{d^2 v_c(t)}{dt^2} dt = 1 \rightarrow \frac{d^2 v_c(t)}{dt^2} = \frac{1}{4}$$

$$\begin{cases} v_c(0^+) = 0 \rightarrow K_1 + K_2 = 0 \\ \frac{dv_c(0^+)}{dt} = 0 \rightarrow K_1 - \frac{1}{4}K_2 + \frac{1}{4}K_3 = 0 \\ \frac{d^2 v_c(0^+)}{dt^2} = \frac{1}{4} \rightarrow K_1 - \frac{1}{4}K_2 = \frac{1}{4} \end{cases} \rightarrow \begin{cases} K_1 = \frac{1}{4} \\ K_2 = -\frac{1}{4} \\ K_3 = \frac{1}{4} \end{cases}$$

$$\rightarrow v_c(t) = \frac{1}{4}e^{-t} + e^{-\frac{t}{2}} \left(-\frac{1}{4} \cos \frac{t}{2} + \frac{1}{4} \sin \frac{t}{2} \right), t > 0$$

در ادامه به لای $L = sH$ و $I_a(t) = \delta(t)$ پاسخ ضربه را بدست خواهیم آورد.

$$s \frac{d^2 v_c}{dt^2} + 16 \frac{dv_c}{dt} + 10 \frac{dv_c}{dt} + 2v_c = \delta(t)$$

$$\text{معادله مشخصه: } 16s^2 + 16s^2 + 10s + 2 = 0 \rightarrow s = -1, -\frac{1}{4}, \frac{1}{4}$$

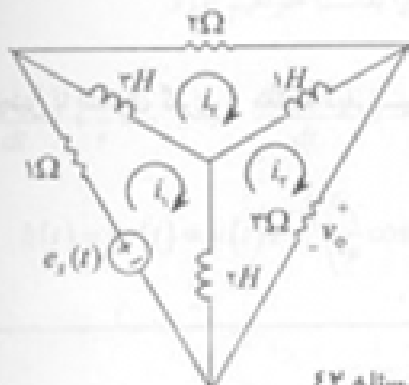
$$\rightarrow v_c(t) = K_1 e^{-t} + (K_2 + K_3 t) e^{-\frac{t}{4}}, t > 0$$

واضح است که شرایط اولیه نخواهند کرد بنابراین داریم:

$$\begin{cases} v_c(0^+) = 0 \rightarrow K_1 + K_2 = 0 \\ \frac{dv_c(0^+)}{dt} = 0 \rightarrow -K_1 - \frac{1}{4}K_2 + K_3 = 0 \\ \frac{d^2 v_c(0^+)}{dt^2} = \frac{1}{4} \rightarrow K_1 + \frac{1}{4}K_2 - \frac{1}{4}K_3 = \frac{1}{4} \end{cases} \rightarrow \begin{cases} K_1 = \frac{7}{5} \\ K_2 = -\frac{7}{5} \\ K_3 = \frac{1}{5} \end{cases}$$

$$\rightarrow h(t) = v_c(t) = \frac{7}{5}e^{-t} + \left(-\frac{7}{5} + \frac{1}{5}t \right) e^{-\frac{t}{4}}, t > 0$$

مسئله ۲۲



الف - معادله دیفرانسیلی بنویسید که e_s را به v_o ارتباط دهد. پاسخ ضربه v_o را حساب کنید.
 ب - معادلات حالت این مدار را بنویسید.
 (توجه کنید که فقط دو منفرح حالت مستقل وجود دارد)

شکل مسئله ۲۲

حل : الف - با توجه به شکل مسئله و با بکارگیری نمایش اپراتوری معادلات دیفرانسیل داریم.

$$\text{برای مش ۱ } KVL \rightarrow -2D(i_1 - i_2) + D(i_1 - i_3) + 2i_1 = 0$$

$$\text{برای مش ۲ } KVL \rightarrow 2D(i_1 - i_2) + 2i_2 + D(i_2 - i_3) = 0$$

$$\text{برای حلقه بیرونی } KVL \rightarrow -e_s + i_1 + 2i_2 + 2i_3 = 0$$

$$\rightarrow \begin{cases} -2Di_1 + Di_2 + (2D+2)i_3 = 0 \\ -2Di_1 + (2D+2)i_2 - Di_3 = 0 \\ i_1 + 2i_2 + 2i_3 = e_s \end{cases} \rightarrow v_o = 2i_3 = 2 \begin{vmatrix} -2D & -2D & 0 \\ -2D & 2D+2 & 0 \\ 1 & 2 & e_s \end{vmatrix} = \frac{11D^2 + 2D}{22D^2 + 16D + 2} e_s$$

$$\rightarrow (22D^2 + 16D + 2)v_o = (11D^2 + 2D)i_s \rightarrow 22 \frac{d^2 v_o}{dt^2} + 16 \frac{dv_o}{dt} + 2v_o = 11 \frac{d^2 i_s}{dt^2} + 2 \frac{di_s}{dt}$$

با جایگذاری $i_s(t) = \delta(t)$ پاسخ ضربه v_o را می توان بصورت زیر یافت.

$$22 \frac{d^2 v_o}{dt^2} + 16 \frac{dv_o}{dt} + 2v_o = 11\delta^{(2)}(t) + 2\delta^{(1)}(t)$$

$$\text{معادله مشخصه : } 22s^2 + 16s + 2 = 0 \rightarrow s = \frac{-4 \pm \sqrt{5}}{11}$$

$$\rightarrow v_o(t) = \left(K_1 e^{\frac{-4+\sqrt{5}}{11}t} + K_2 e^{\frac{-4-\sqrt{5}}{11}t} \right) + K_3 \delta(t)$$

مقادیر k_1 ها را با جایگذاری v_c در معادله دیفرانسیل می توان بدست آورده و $v_c(t)$ را بصورت زیر نوشت.

$$v_c(t) = \left(-\frac{2 + \sqrt{5}}{11} e^{-\frac{2 + \sqrt{5}}{11}t} + \frac{2 - \sqrt{5}}{11} e^{-\frac{2 - \sqrt{5}}{11}t} \right) + \frac{1}{2} \delta(t)$$

ب- با توجه به معادله $i_1 + 2i_2 + 2i_3 = e_s$ واضح است که سه متغیر جریان در نظر گرفته شده به هم وابسته اند بنابراین نهایتاً دو تا از جریانهای فوق به عنوان متغیر حالت کافی خواهد بود. جایگذاری $i_1 = -2i_2 - 2i_3 + e_s$ در دو معادله دیگر داریم.

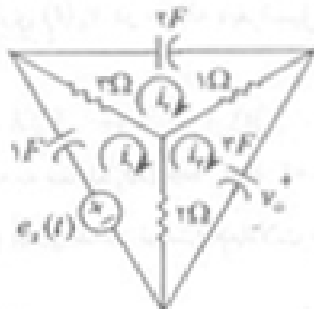
$$\begin{cases} 1 \cdot Di_1 + 8Di_2 = -2i_1 + 2De_s \\ 2Di_1 + 1Di_3 = -2i_1 + 2De_s \end{cases} \rightarrow \begin{cases} Di_1 = -\frac{2}{11}i_2 + \frac{2}{11}i_3 + \frac{1}{2}De_s \\ Di_2 = \frac{1}{11}i_1 - \frac{5}{11}i_3 + \frac{1}{2}De_s \end{cases}$$

$$\rightarrow \begin{bmatrix} \frac{di_1}{dt} \\ \frac{di_2}{dt} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -\frac{2}{11} & \frac{2}{11} \\ \frac{1}{11} & -\frac{5}{11} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} i_1 \\ i_2 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} \frac{1}{2} \\ \frac{1}{2} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} de_s \\ dt \end{bmatrix}$$

مسئله ۲۳

الف- معادله دیفرانسیلی بنویسید که e_s را به v_c ارتباط دهد. پاسخ ضربه را حساب کنید.

ب- معادلات حالت این مدار را بنویسید.



شکل مسئله ۲۳

حل: الف- با توجه به شکل مسئله و با یکبارگیری نمایش اپراتوری معادلات دیفرانسیل داریم.

$$KVL \text{ برای حلقه بیرونی} \rightarrow \frac{1}{D}i_1 + \frac{1}{1D}i_2 + \frac{1}{2D}i_3 - e_s = 0$$

$$KVL \text{ برای مش ۱} \rightarrow \frac{1}{2D}i_1 + (i_2 - i_1) + 2(i_1 - i_3) = 0$$

$$KVL \text{ برای مش ۲} \rightarrow (i_2 - i_1) + \frac{1}{2D}i_2 + 2(i_2 - i_3) = 0$$

$$\rightarrow \begin{cases} \phi i_L + \tau i_L + \tau i_L = \phi D e_s \\ -\phi D i_L + (\lambda D + 1) i_L - \tau D i_L = 0 \\ -\phi D i_L - \tau D i_L + (\tau D + 1) i_L = 0 \end{cases}$$

$$\rightarrow v_s = \frac{1}{\tau D} i_L = \frac{1}{\tau D} \begin{vmatrix} \phi & \tau & \tau & \phi D e_s \\ -\phi D & \lambda D + 1 & 0 & 0 \\ -\phi D & -\tau D & 0 & 0 \\ \phi & \tau & \tau & \tau \\ -\phi D & \lambda D + 1 & -\tau D & 0 \\ -\phi D & -\tau D & \tau D + 1 & 0 \end{vmatrix} = \frac{\tau \tau D^2 + \tau}{1 - \tau D^2 + \tau \tau D + \tau} e_s$$

$$\rightarrow (1 - \tau D^2 + \tau \tau D + \tau) v_s = (\tau \tau D^2 + \tau) e_s \rightarrow 1 - \tau \frac{d^2 v_s}{dt^2} + \tau \tau \frac{dv_s}{dt} + \tau v_s = \tau \tau \frac{d^2 v_s}{dt^2} + \tau \frac{dv_s}{dt}$$

حال با جایگذاری $e_s(t) = \delta(t)$ پاسخ ضربه را محاسبه خواهیم کرد.

$$\rightarrow 1 - \tau \frac{d^2 v_s}{dt^2} + \tau \tau \frac{dv_s}{dt} + \tau v_s = \tau \tau \delta^{(2)}(t) + \tau \delta(t)$$

معادله مشخص: $1 - \tau s^2 + \tau \tau s + \tau = 0 \rightarrow s = -1/\tau \pm j/\tau$

$$\rightarrow v_s(t) = (A \cos(1/\tau t) + B \sin(1/\tau t)) e^{-t/\tau} + C \delta(t)$$

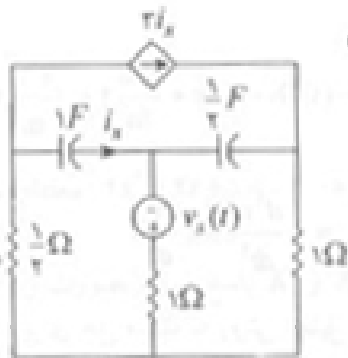
که با جایگذاری $v_s(t)$ در معادله دیفرانسیل و تعیین ضرایب مجهول، $v_s(t)$ بصورت زیر بدست می آید.

$$v_s(t) = (1/\tau \tau \cos(1/\tau t) - 1/\tau \tau \sin(1/\tau t)) e^{-t/\tau} + \tau \delta(t)$$

پس با توجه به معادله $\phi i_L + \tau i_L + \tau i_L = \phi D e_s$ که از معادلات KVL بدست آمد واضح است که جریانهای فوق به هم وابسته اند و لذا در نوشتن معادلات حالت فقط i_L و v_s را به عنوان متغیرهای حالت برمی گیریم.

$$\begin{cases} \phi i_L + \tau i_L + \tau i_L = \phi D e_s \\ -\phi D i_L + (\lambda D + 1) i_L - \tau D i_L = 0 \\ -\phi D i_L + \tau D i_L + (\tau D + 1) i_L = 0 \end{cases} \rightarrow \begin{cases} D i_L = -\frac{1}{\tau} i_L + \frac{\phi D}{\tau} e_s \\ D i_L = \frac{1}{\tau} i_L - \frac{\tau}{\tau \tau} i_L - \frac{\tau \tau}{\tau \tau} D e_s + \frac{1}{\tau} D e_s \end{cases}$$

مسئله ۲۴



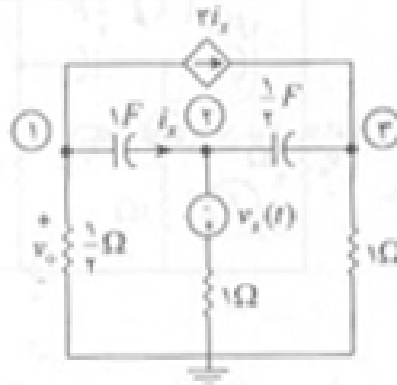
الف- معادله دیفرانسیل v_x بر حسب v_x را بنویسید. (تحلیل گره)

ب- معادله قسمت (الف) را با تحلیل مش بنویسید.

پ- پاسخ ضربه مدار را تعیین کنید.

شکل مسئله ۲۴

حل: الف - برای نوشتن معادلات گره شکل زیر را رسم کرده و از روش نمایش ابرتوری استفاده می کنیم.



$$i_x = D(v_1 - v_2)$$

$$\textcircled{1} \text{ KCL برای گره } \rightarrow \frac{v_1}{\frac{1}{2}} + D(v_1 - v_2) + 2D(v_1 - v_2) = 0$$

$$\textcircled{2} \text{ KCL برای گره } \rightarrow -D(v_1 - v_2) + \frac{v_2 + v_x}{1} + \frac{1}{2}D(v_2 - v_3) = 0$$

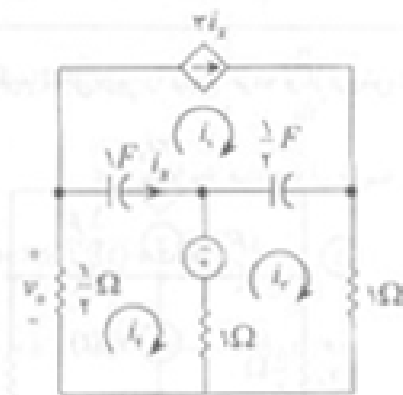
$$\textcircled{3} \text{ KCL برای گره } \rightarrow \frac{1}{2}D(v_2 - v_3) + \frac{v_3}{1} - 2D(v_2 - v_3) = 0$$

$$\rightarrow \begin{cases} (1D+2)v_1 - 2Dv_2 = 0 \\ 1Dv_1 - (2D+1)v_2 + Dv_3 = 1v_x \\ -2Dv_2 + 5Dv_3 + (D+1)v_3 = 0 \end{cases}$$

$$\rightarrow v_o = v_x = \frac{\begin{vmatrix} 0 & -1D & -1D \\ 1D & -1D-1 & D \\ 0 & 1D & D+1 \end{vmatrix}}{\begin{vmatrix} 1D+1 & -1D & 0 \\ 1D & -1D-1 & D \\ -1D & 1D & D+1 \end{vmatrix}} = \frac{-D' - 1D}{1D' + 1D + 1} v_s$$

$$\rightarrow (1D' + 1D + 1)v_o = (-D' - 1D)v_s \rightarrow 1 \frac{d'v_o}{dt} + 1 \frac{dv_o}{dt} + v_o = - \frac{d'v_s}{dt} - 1 \frac{dv_s}{dt}$$

ب - برای حل مسئله به روش تحلیل مش شکل زیر را رسم می کنیم



با توجه به شکل فوق می توان نوشت:

$$i_1 = i_2 - i_3, \quad i_2 = i_4 - i_3 \rightarrow \frac{1}{1} i_1 = i_2 - i_3 \rightarrow 1i_1 - 1i_2 = 0$$

$$1 \text{ برای مش 1 } KVL \rightarrow -\frac{1}{1} i_1 + \frac{1}{D} (i_2 - i_3) - v_s + (i_2 - i_3) = 0$$

$$2 \text{ برای مش 2 } KVL \rightarrow (i_2 - i_3) + v_s + \frac{1}{D} (i_2 - i_3) + i_4 = 0$$

$$\rightarrow \begin{cases} 1i_1 - 1i_2 = 0 \\ (D+1)i_1 - (1D+1)i_2 + 1Di_3 = -1Dv_s \\ 1Di_1 + Di_2 - (1D+1)i_3 = Dv_s \end{cases}$$

$$\rightarrow v_o = -\frac{1}{1} i_1 = -\frac{1}{1} \frac{\begin{vmatrix} -1Dv_s & -1D-1 & 1D \\ Dv_s & D & -1D-1 \\ 1 & -1 & 0 \end{vmatrix}}{\begin{vmatrix} 1 & -1 & 0 \\ D+1 & -1D-1 & 1D \\ 1D & D & -1D-1 \end{vmatrix}} = \frac{-D' - 1D}{1D' + 1D + 1} v_s$$

$$\rightarrow 2 \frac{d^2 v_c}{dt^2} + 2 \frac{dv_c}{dt} + v_c = -\frac{d^2 v_c}{dt^2} - 2 \frac{dv_c}{dt}$$

پ - برای محاسبه پاسخ ضربه با جایگذاری $v_c(t) = \delta(t)$ داریم:

$$\rightarrow 2 \frac{d^2 v_c}{dt^2} + 2 \frac{dv_c}{dt} + v_c = -\delta'(t) - 2\delta'(t)$$

$$\text{معادله مشخصه: } 2s^2 + 2s + 1 = 0 \rightarrow s = -\frac{1}{2} \pm j\frac{\sqrt{3}}{2} \rightarrow v_c(t) = (K_1 + K_2 t)e^{-\frac{t}{2}} + K_3 \delta(t)$$

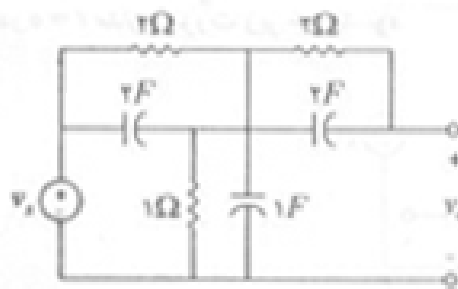
که با جایگذاری $v_c(t)$ در معادله دیفرانسیل و محاسبه ضرایب K_1 و K_2 و K_3 پاسخ ضربه بصورت زیر بدست خواهد آمد:

$$\rightarrow v_c(t) = \left(1 - \frac{t}{2}\right)e^{-\frac{t}{2}} - \frac{1}{2}\delta(t)$$

مسئله ۴۵

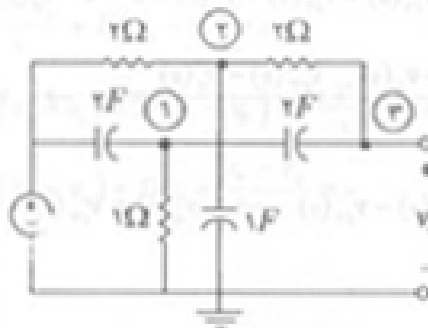
معادله دیفرانسیلی بتوسید که v_1 را به v_2 ارتباط دهد.

پاسخ پله را حساب کنید.



شکل مسئله ۴۵

حل: از روش تحلیل گره استفاده می کنیم بدین منظور ابتدا شکل زیر را رسم خواهیم کرد.



$$\text{① KCL بر روی گره ۱} \rightarrow 1D(v_1 - v_2) + \frac{v_1}{1} + 1D(v_1 - v_2) = 0$$

$$\text{② KCL بر روی گره ۲} \rightarrow \frac{v_2 - v_1}{1} + Dv_2 + \frac{v_2 - v_3}{1} = 0$$

③ KCL برای گره $\rightarrow 1D(v_1 - v_2) + \frac{v_1 - v_2}{1} = 0$

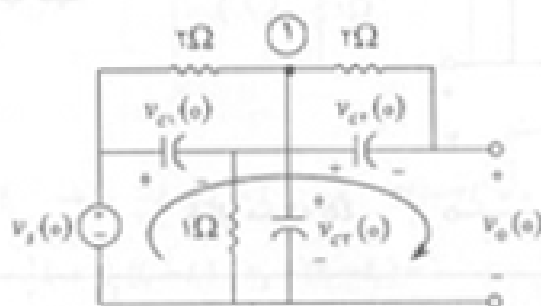
$$\rightarrow \begin{cases} (1D+1)v_1 - 1Dv_2 = 1Dv_1 \\ (1D+1)v_1 - v_2 = v_2 \\ 1Dv_1 + v_2 - (1D+1)v_2 = 0 \end{cases}$$

$$\rightarrow v_2 = v_1 = \begin{vmatrix} 1D+1 & 0 & 1Dv_1 \\ 0 & 1D+1 & v_2 \\ v_2 & 1 & 0 \end{vmatrix} = \frac{1 \cdot D' + 1 \cdot D' + 1D + 1}{1 \cdot D' + 1 \cdot D' + 1D} v_1$$

$$\begin{vmatrix} 0 & 1D+1 & -1 \\ 1D & 1 & -1D-1 \end{vmatrix}$$

$$\rightarrow 1 \cdot \frac{d^2 v_2}{dt^2} + 1 \cdot \frac{d^2 v_2}{dt^2} + \frac{dv_2}{dt} = 1 \cdot \frac{d^2 v_1}{dt^2} + 1 \cdot \frac{dv_1}{dt} + v_1$$

در $t=0$ مدار بصورت زیر خواهد بود



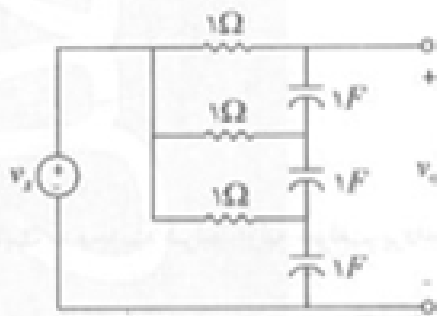
① KVL برای حلقه ۱ $\rightarrow -v_1(s) + v_{c1}(s) + v_{cr}(s) + v_2(s) = 0 \rightarrow v_0(s) = v_1(s) - v_{c1}(s) - v_{cr}(s)$

② KCL برای گره $\rightarrow \frac{v_{cr}(s) - v_1(s)}{1} + \frac{v_{cr}(s) - v_0(s)}{1} = 0 \rightarrow v_1(s) = 2v_{cr}(s) - v_0(s)$

$$\rightarrow v_0(s) = 2v_{cr}(s) - v_0(s) - v_{c1}(s) - v_{cr}(s) \rightarrow v_0(s) = v_{cr}(s) - \frac{v_{c1}(s) + v_{cr}(s)}{1}$$

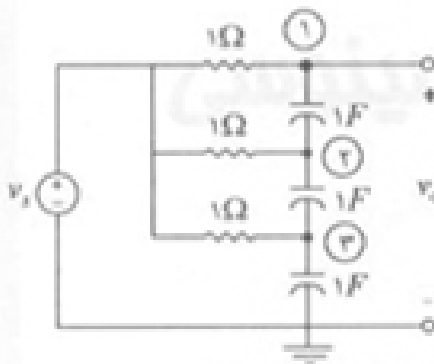
مسئله ۴۶

معادله دیفرانسیل v_c بر حسب v_s و شرایط اولیه را بر حسب شرایط اولیه خازنها مشخص کنید.



شکل مسئله ۴۶

حل: از روش تحلیل گره استفاده می کنیم.



با توجه به شکل فوق و با به کارگیری نمایش ابرتوری معادلات دیفرانسیل داریم.

$$\begin{cases} \textcircled{1} \text{ KCL برای گره } \rightarrow \frac{v_1 - v_s}{1} + D(v_1 - v_2) = 0 \\ \textcircled{2} \text{ KCL برای گره } \rightarrow D(v_1 - v_2) + D(v_2 - v_3) + \frac{v_2 - v_c}{1} = 0 \\ \textcircled{3} \text{ KCL برای گره } \rightarrow D(v_2 - v_3) + Dv_3 + \frac{v_3 - v_c}{1} = 0 \end{cases}$$

$$\rightarrow \begin{cases} (D+1)v_1 - Dv_2 = v_s \\ Dv_1 - (\tau D+1)v_2 + Dv_3 = -v_c \\ -Dv_2 + (\tau D+1)v_3 = v_c \end{cases}$$

$$\rightarrow v_o = v_1 = \frac{\begin{vmatrix} v_1 & -D & 0 \\ -v_1 & -2D-1 & D \\ v_1 & -D & 2D+1 \end{vmatrix}}{\begin{vmatrix} D+1 & -D & 0 \\ D & -2D-1 & D \\ 0 & -D & 2D+1 \end{vmatrix}} = \frac{6D' + 5D + 1}{D' + 6D' + 5D + 1}$$

$$\rightarrow 1 \frac{d^2 v_o}{dt^2} + 6 \frac{d^2 v_o}{dt^2} + 5 \frac{dv_o}{dt} + v_o = 6 \frac{d^2 v_o}{dt^2} + 5 \frac{dv_o}{dt} + v_o$$

و در نهایت به محاسبه شرایط اولیه خواهیم پرداخت. معادله درجه سوم است و لذا سه اولیه لازم است.

$$v_o = v_{o1} + v_{o2} + v_{o3} \rightarrow v_o(0) = v_{o1}(0) + v_{o2}(0) + v_{o3}(0)$$



$$\begin{cases} \textcircled{1} \quad 0.5 \frac{d^2 v_o}{dt^2} + 1.5 \frac{dv_o}{dt} + v_o = 1 \\ \textcircled{2} \quad 0.5 \frac{d^2 v_o}{dt^2} + 1.5 \frac{dv_o}{dt} + v_o = 1 \\ \textcircled{3} \quad 0.5 \frac{d^2 v_o}{dt^2} + 1.5 \frac{dv_o}{dt} + v_o = 1 \end{cases}$$

مسئله ۲

الف) فازورهای A و B را چنان تعیین کنید که

$$2A + 5B = 10(1 + \sqrt{2}) \quad |B| = 2 \quad |A| = 5\sqrt{2}$$

حل: با توجه به مقادیر داده شده داریم.

$$A = A_m e^{j\theta} = 5\sqrt{2} e^{j\theta} = 5\sqrt{2}(\cos\theta + j\sin\theta) \quad B = B_m e^{j\phi} = 2e^{j\phi} = 2(\cos\phi + j\sin\phi)$$

$$2A + 5B = 10(1 + \sqrt{2}) \rightarrow (10\sqrt{2}\cos\theta + 10\cos\phi) + j(10\sqrt{2}\sin\theta + 10\sin\phi) = 10(1 + \sqrt{2})$$

$$\rightarrow \begin{cases} 10\sqrt{2}\cos\theta + 10\cos\phi = 10(1 + \sqrt{2}) \\ 10\sqrt{2}\sin\theta + 10\sin\phi = 0 \end{cases} \rightarrow \theta = \frac{\pi}{4} \quad \phi = \frac{\pi}{2} \rightarrow A = 5\sqrt{2}e^{j\pi/4} \quad B = 2e^{j\pi/2}$$

مسئله ۲

الف) با استفاده از روش فازوری عبارتهای زیر را بصورت یک سینکال سینوسی نمایش دهید.

$$x(t) = 2\sin(\omega t + 18^\circ) - 2\cos(\omega t + 25^\circ) + 2\frac{d}{dt}\sin(\omega t - 15^\circ) \quad \text{الف}$$

$$y(t) = \cos\omega t + \cos(\omega t + 12^\circ) + \cos(\omega t + 22^\circ) \quad \text{ب}$$

حل: الف - هر کدام از سینوسی‌ها را بصورت فازور نمایش دهیم. سینوسی نمایش می‌دهیم. با این کار

داریم

$$x(t) = \text{Im}\{2e^{j(\omega t + 18^\circ)} \cdot e^{j\omega t}\} + \text{Re}\{-2e^{j(\omega t + 25^\circ)} \cdot e^{j\omega t}\} + \text{Im}\left\{\frac{d}{dt}2e^{-j(\omega t - 15^\circ)} \cdot e^{j\omega t}\right\}$$

$$= \text{Re}\{2e^{j(\omega t + 18^\circ - 90^\circ)} \cdot e^{j\omega t}\} + (-2e^{j(\omega t + 25^\circ - 90^\circ)} \cdot e^{j\omega t}) + \text{Re}\{(j2)\omega e^{-j(\omega t - 15^\circ - 90^\circ)} \cdot e^{j\omega t}\}$$

$$= \text{Re}\{(2e^{-j72^\circ} - 2e^{-j65^\circ} - 2\omega e^{-j105^\circ})e^{j\omega t}\} = \text{Re}\{2/12e^{j(\omega t + 99^\circ/12)}\} = 2/12\cos(\omega t + 99^\circ/12)$$

$$y(t) = \text{Re}\{e^{j\omega t}\} + \text{Re}\{e^{j(\omega t + 12^\circ)} \cdot e^{j\omega t}\} + \text{Re}\{e^{j(\omega t + 22^\circ)} \cdot e^{j\omega t}\} = \text{Re}\{(1 + e^{j12^\circ} + e^{j22^\circ})e^{j\omega t}\}$$

$$= \text{Re}\{(2.1) e^{j\omega t}\} = 2.1\cos\omega t$$

مسئله ۳

الف) پاسخ خصوصی معادلات دیفرانسیل زیر را به روش فازوری بدست آورید.

$$\frac{d^2 i}{dt^2} + \frac{di}{dt} + 12i = 12 \cos 2t \quad \text{الف}$$

$$\frac{d^2 x}{dt^2} + 2 \frac{dx}{dt} + \frac{dx}{dt} + 6x = 2 \sin t - 2 \cos(t - 27^\circ) + 2 \sin(2t + 27^\circ) \quad \text{ب}$$

حل: الف - فرض کنیم پاسخ خصوصی بصورت $i_p(t) = A_m \cos(2t + \theta)$ باشد. با جایگذاری فازور تعایش دهنده سینوسی ها در معادله دیفرانسیل داریم (فازور میگنال $i(t)$ را \vec{A} در نظر می گیریم)

$$\frac{d}{dt} = j\omega \quad , \quad \frac{d^2}{dt^2} = (j\omega)^2 \quad , \quad \omega = 2$$

$$(j2)^2 A + (j2)A + 12A = 12e^{j0} \quad \rightarrow \quad (2 + 2j)A = 12e^{j0}$$

$$\rightarrow A = \frac{12e^{j0}}{2 + 2j} = \frac{12e^{j0}}{2\sqrt{2}e^{j45^\circ}} = \left(\frac{12}{2\sqrt{2}}\right)e^{j(0-45^\circ)} = 2\sqrt{2}e^{-j45^\circ} \quad \rightarrow \quad i_p(t) = 2\sqrt{2} \cos(2t - 45^\circ)$$

ب - طرف دوم معادله شامل دو فرکانس زاویه ای $\omega = 1, 2$ می باشد که برای هر کدام از آنها پاسخ خصوصی مجزا در نظر گرفته و با جایگذاری فازور تعایش دهنده سینوسی ها در دو معادله دیفرانسیل برای دو فرکانس زاویه ای فوق خواهیم داشت.

$$\omega = 1 \quad \rightarrow \quad (j)^2 A + 1(j)A + 6A = 2e^{-j27^\circ} - 2e^{-j27^\circ}$$

$$(-j - 2 + j + 6)A = 2(\cos 90^\circ - j \sin 90^\circ) - 2(\cos 27^\circ - j \sin 27^\circ) = -5/7A - j2/7A$$

$$2A = 6/5A e^{-j27^\circ} \quad \rightarrow \quad A = 1/5A e^{-j27^\circ} \quad \rightarrow \quad i_p(t) = 1/5A \cos(t - 151/9^\circ)$$

$$\omega = 2 \quad \rightarrow \quad (j2)^2 A + 2(j2)A + (j2)A + 6A = 2e^{j(2t+27^\circ)} \quad \rightarrow \quad (-2 - 4j)A = 2e^{j2t}$$

$$\rightarrow A = \frac{2e^{j2t}}{-2 - 4j} = \left(\frac{2}{2\sqrt{2}}\right)(e^{j(2t+27^\circ-180^\circ)}) = 1/\sqrt{2} e^{j(2t-153^\circ)}$$

$$\rightarrow i_p(t) = 1/\sqrt{2} \cos(2t + 54/2^\circ)$$

و بنا بر قضیه جمع آثار پاسخ خصوصی معادله دیفرانسیل داده شده برابر خواهد شد با:

$$i_p(t) = i_p(t) + i_p(t) = 1/5A \cos(t - 151/9^\circ) + 1/\sqrt{2} \cos(2t + 54/2^\circ)$$

مسئله ۳

الف) پاسخ خصوصی (حالت پایسی سینوسی) معادلات دیفرانسیل زیر را تعیین کنید.

$$\frac{d^2 i}{dt^2} + 2 \frac{di}{dt} + i = 5 \sin(\omega t + 30^\circ) \quad \text{الف}$$

$$\frac{d^2 i}{dt^2} + 2 \frac{di}{dt} + \omega i = 2 \cos(\omega t - 30^\circ) + 3 \sin(\omega t + 15^\circ) \quad \text{ب}$$

$$\frac{d^2 i}{dt^2} + 2 \frac{di}{dt} + \omega i = 2 \cos \omega t + 3 \sin \omega t \quad \text{پ}$$

حل: الف - با جایگذاری فازور نمایش دهنده سینوسی ها در معادله دیفرانسیل داریم.

$$\omega = 2 \rightarrow (j\omega)^2 A + 2(j\omega)A + A = 5e^{j(\omega t + 30^\circ)} \rightarrow (-2 + 2j)A = 5e^{j\omega t}$$

$$\rightarrow A = \frac{5e^{j\omega t}}{-2 + 2j} = \frac{5e^{j\omega t}}{2e^{j135^\circ}} = e^{j(\omega t - 135^\circ)} \rightarrow i_p(t) = \cos(\omega t - 135^\circ)$$

$$\omega = 2 \rightarrow (j\omega)^2 A + 2(j\omega)A + 2A = 2e^{j\omega t} + 3e^{j(\omega t + 15^\circ)} = 2e^{j\omega t} + 3e^{j\omega t}$$

$$\rightarrow (-2 + 2j)A = 2(\cos 2 - j \sin 2) + 3(\cos 20 - j \sin 20) = 2/12 - j2/58$$

$$\rightarrow A = \frac{2/12 - j2/58}{-2 + 2j} = \frac{2/4e^{-j90^\circ}}{2/34e^{j135^\circ}} = .172e^{-j135^\circ} \rightarrow i_p(t) = .172 \cos(\omega t - 135^\circ)$$

پ - دو فرکانس زلویه ای متفاوت داریم که برای هر کدام از آنها جداگانه به محاسبه پاسخ خصوصی می پردازیم.

$$\omega = 1 \rightarrow (j)^2 A + 2jA + 2A = 2 \rightarrow (1 + 2j)A = 2$$

$$\rightarrow A = \frac{2}{1 + 2j} = \frac{2}{\sqrt{5}e^{j63.4^\circ}} = .182e^{-j63.4^\circ} \rightarrow i_p(t) = .182 \cos(\omega t - 63.4^\circ)$$

$$\omega = 2 \rightarrow (j\omega)^2 A + 2(j\omega)A + 2A = 2e^{j\omega t} \rightarrow (-2 + 2j)A = 2e^{j\omega t}$$

$$\rightarrow A = \frac{2e^{j\omega t}}{-2 + 2j} = \frac{2e^{j\omega t}}{\sqrt{2}e^{j45^\circ}} = .141e^{-j45^\circ} \rightarrow i_p(t) = .141 \cos(\omega t - 45^\circ)$$

در نهایت مدار قطبه جمع آثار پاسخ خصوصی معادله دیفرانسیل به صورت زیر بدست خواهد آمد.

$$i_p(t) = i_{p1}(t) + i_{p2}(t) = .182 \cos(\omega t - 63.4^\circ) + .141 \cos(\omega t - 45^\circ)$$

مسئله 5

در زائجه فاز V_p از زائجه فاز V_s ، 30° جلوتر است. $v_s(t)$ را در حالت دایمی بدست آورید. ($v_s(t) = 1 \cos 2t$)



شکل مسئله 5

حل: از آنجا که حالت دایمی مورد نظر بوده و ورودی سینوسی است، لذا می توان از روش فازوری استفاده کرد.

$$v_s(t) = 1 \cos 2t \rightarrow V_s = 1 \rightarrow |V_s| = 1 \angle 0^\circ$$

$$\angle V_p - \angle V_s = 30^\circ \rightarrow -\angle V_p = 30^\circ \rightarrow \angle V_p = -30^\circ$$

$$KVL \text{ برای مش } \rightarrow V_s + V_p = V_R \rightarrow 1 \angle 0^\circ + |V_p| \angle -30^\circ = 1 \angle 0^\circ$$

$$\rightarrow 1 \angle 0^\circ + |V_p| (\cos 30^\circ - j \sin 30^\circ) = 1 \angle 0^\circ$$

$$\rightarrow |V_p| \left(\cos 30^\circ + \frac{j \sqrt{3}}{2} \right) + j |V_p| \left(\sin 30^\circ - \frac{1}{2} \right) = 0$$

$$\rightarrow |V_p| \left(\sin 30^\circ - \frac{1}{2} \right) = 0 \rightarrow \sin 30^\circ = \frac{1}{2} \rightarrow \cos 30^\circ = \sqrt{1 - \left(\frac{1}{2}\right)^2} = \frac{\sqrt{3}}{2}$$

$$|V_p| \left(\cos 30^\circ + \frac{j \sqrt{3}}{2} \right) = 1 \angle 0^\circ \rightarrow |V_p| \left(\frac{\sqrt{3}}{2} + \frac{j \sqrt{3}}{2} \right) = 1 \angle 0^\circ \rightarrow |V_p| = \frac{2}{\sqrt{3}}$$

$$\rightarrow v_s(t) = \frac{2}{\sqrt{3}} \cos(2t - 30^\circ)$$

مسئله 6

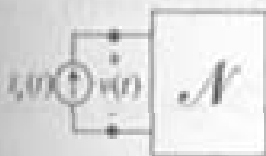
معادله دیفرانسیل ارتباط دهنده $v(t)$ به $i(t)$ بصورت زیر است.

$$\frac{d^2 v}{dt^2} + 15 \frac{dv}{dt} + 50v = \frac{d^2 i}{dt^2} + 7 \frac{di}{dt}$$

الف - پاسخ ضربه را بدست آورید.

ب - امپدانس دو سر A و B دو فرکانس ω چیست.

پ - برای $i(t) = 1 \cos 5t$ یک پاسخ خصوصی بدست آورید.



شکل مسئله 6

حل: الف - با جایگذاری $I_s(t) = \delta(t)$ داریم

$$\frac{d^2v}{dt^2} + 15\frac{dv}{dt} + 5v = \delta^{(2)}(t) + 7\delta^{(1)}(t)$$

معادله مشخصه: $s^2 + 15s + 5 = 0 \rightarrow s = -5, -10 \rightarrow v(t) = (K_1e^{-5t} + K_2e^{-10t})u(t) + K_3\delta(t)$

با جایگذاری $v(t)$ در معادله دیفرانسیل داریم

$$K_3\delta^{(2)}(t) + (K_1 + K_2 + 15K_3)\delta^{(1)}(t) + (1 \cdot K_1 + 5K_2 + 5 \cdot K_3) = \delta^{(2)}(t) + 7\delta^{(1)}(t)$$

$$\begin{cases} K_3 = 1 \\ K_1 + K_2 + 15K_3 = 7 \rightarrow K_1 = -1, K_2 = -9, K_3 = 1 \\ 1 \cdot K_1 + 5K_2 + 5 \cdot K_3 = 0 \end{cases}$$

$$\rightarrow h(t) = v(t) = (-1e^{-5t} - 9e^{-10t})u(t) + \delta(t)$$

ب - در فرکانس ω و در حالت پایمی سینوسی با استفاده از روش فازوری و با توجه به معادله دیفرانسیل داریم

$$(j\omega)^2 V + 15(j\omega)V + 5V = (j\omega)^2 I_s + 7(j\omega)I_s$$

$$\rightarrow [(5 - \omega^2) + j15\omega]V = (-\omega^2 + j7\omega)I_s \rightarrow Z = \frac{V}{I_s} = \frac{-\omega^2 + j7\omega}{(5 - \omega^2) + j15\omega}$$

پ - از آنجا که ورودی سینوسی می باشد لذا می توان پاسخ خصوصی را برابر پاسخ حالت پایمی سینوسی در نظر گرفت که با توجه به امپدانس بدست آمده در قسمت قبل داریم

$$\begin{aligned} \omega = 5 \rightarrow V(j\omega) = Z(j\omega)I_s(j\omega) &= \frac{-\omega^2 + j7\omega}{(5 - \omega^2) + j15\omega} \Bigg|_{\omega=5} \times 1 = \frac{-25 + j35}{25 + j75} \times 1 \\ &= \frac{22 \cdot j14e^{j90^\circ}}{77 \cdot 2e^{j68.7^\circ}} = 0.28e^{j21.3^\circ} \end{aligned}$$

$$\rightarrow v(t) = 0.28 \cos(5t + 21.3^\circ)$$

مسئله ۷

۷) $v(t) = ?$ (مدار در حالت پایمی سینوسی است)

شکل مسئله ۷

حل: ابتدا با استفاده از روش گسترش کسرها می توانی ادمیتانس دو سر منبع جریان را بدست می آوریم

$$Y(j\omega) = G + \frac{1}{R_1 + j\omega L} + j\omega C, \quad R_1 = 1\Omega, \quad R_2 = 1\Omega, \quad L = 1\mu H, \quad C = 1\mu F$$

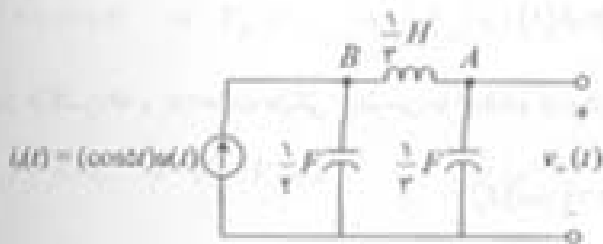
$$Y = \frac{1}{1} + \frac{1}{1 + j1 \times 10^{-6} \times 10^6} + j1 \times 10^{-6} \times 10^6 = 1 + j1 + j1 = 1 + j2$$

$$V = \frac{I_s}{Y} = \frac{10}{1 + j2} = \frac{10}{\sqrt{1+4}} e^{-j63.4^\circ} = 2 e^{-j63.4^\circ} \rightarrow v(t) = 2 \cos(10^6 t - 63.4^\circ)$$

مسئله ۸

۱) $v_o(t)$ را برای $t \geq 0$ حساب کنید. (شرایط اولیه صفر است).

۲) $v_o(t)$ در حالت دائمی چیست.



شکل مسئله ۸

حل: با توجه به شکل مسئله و با استفاده از نمایش لپلاسی معادلات انگیزه دیفرانسیل داریم

۱) KCL بر روی گره $B \rightarrow \frac{1}{s} (v_o - v_B) + \frac{1}{s} Dv_B = 0 \rightarrow v_B = \left(\frac{1}{s} D' + 1\right) v_o$

۲) KCL بر روی گره $A \rightarrow -i_s + \frac{1}{s} D' \left\{ \left(\frac{1}{s} D' + 1\right) v_o \right\} + \frac{1}{s} D' \left\{ \left(\frac{1}{s} D' + 1\right) v_o - v_o \right\} = 0$

$$\rightarrow (D' + 15D) v_o = 18i_s \rightarrow \frac{d' v_o}{dt'} + 15 \frac{dv_o}{dt'} = 18 \cos 2t$$

معادله مشخصه: $s^2 + 15s = 0 \rightarrow s = 0, \pm j\sqrt{15}$

$$\rightarrow v_o(t) = \underbrace{K_1 + K_2 \cos \sqrt{15}t + K_3 \sin \sqrt{15}t}_{\text{پاسخ عمومی}} + \underbrace{v_{os} \cos(2t + \theta)}_{\text{پاسخ خصوصی}}$$

پاسخ عمومی

پاسخ خصوصی

ابتدا با استفاده از روش فازوری پاسخ خصوصی را محاسبه می کنیم

$$\theta = 0 \rightarrow (j\omega)^2 V_p + 15(j\omega) V_p = 18 \rightarrow (-15j + 75j) V_p = 18$$

$$\rightarrow V_p = \frac{18}{-5j} = -j3.6 = -3.6 \angle 90^\circ \rightarrow v_p(t) = -3.6 \cos(2t + 90^\circ) = 3.6 \sin 2t$$

شرایط اولیه برابر صفر بوده و همچنین در $t=0^+$ خازن اتصال کوتاه و سلف مدار باز است بنابراین داریم:

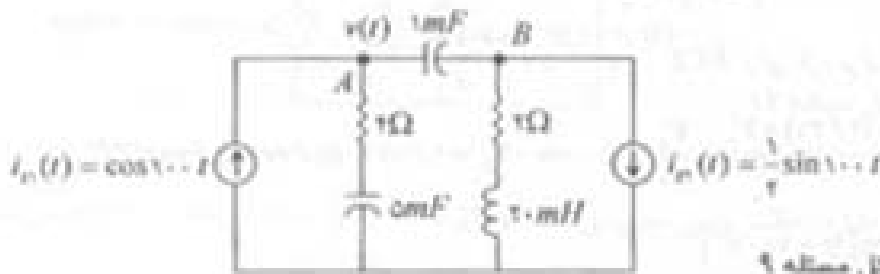
$$\begin{cases} v_c(0^+) = 0 \rightarrow K_1 + K_2 = 0 \\ \frac{dv_c(0^+)}{dt} = 0 \rightarrow \sqrt{15}K_2 - 1/8 = 0 \\ \frac{d^2v_c(0^+)}{dt^2} = 0 \rightarrow -15K_2 = 0 \end{cases} \rightarrow \begin{cases} K_1 = 0 \\ K_2 = 0 \\ K_3 = -1/24 \end{cases}$$

$$\rightarrow v_c(t) = -1/24 \sin \sqrt{15}t + 1/24 \sin 5t$$

مدار $v_c(t)$ در حالت پایمی نیز بصورت فوق می باشد زیرا عامل میرا شوکده ای برای $v_c(t)$ بدست نیامده است

مسئله ۹

$v(t) = 7$ (مدار در حالت پایمی سینوسی است)



شکل مسئله ۹

حل: از آنجا که مدار در حالت پایمی سینوسی است و فرکانس زاویه ای هر دو ورودی $\omega = 100$ می باشد لذا با استفاده از روش فازوری خواهیم داشت:

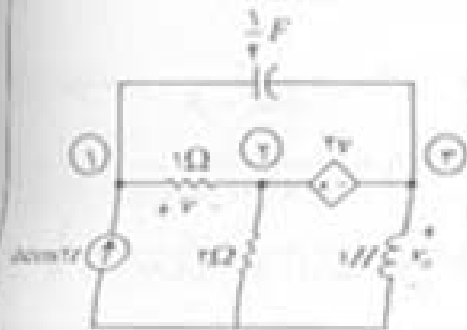
$$I_s = 1, I_r = \frac{1}{7} e^{-j\pi/2} = -\frac{j}{7}$$

$$\textcircled{B} \text{ برای KCL} \rightarrow -\frac{j}{7} + \frac{V_B}{1+j} + \frac{V_B - V}{-1j} = 0 \rightarrow -jV + (1-j)V_B = 0j$$

$$\textcircled{A} \text{ برای KCL} \rightarrow -1 + \frac{V}{1-j} + \frac{V - V_B}{-1j} = 0 \rightarrow (1+j)V - jV_B = 1$$

$$\rightarrow V = \frac{\begin{vmatrix} 0j & 1-j \\ 1 & -j \end{vmatrix}}{\begin{vmatrix} -j & 1-j \\ 1+j & -j \end{vmatrix}} = \frac{-0 + 1 \cdot j}{-0} = 1 - 2j = \sqrt{5} e^{-j63.4^\circ} \rightarrow v(t) = \sqrt{5} \cos(100t - 63.4^\circ)$$

مسئله ۱۰



⊞ ولتاژ آمپدانس دیده شده توسط منبع جریان را بدست آورید.

شکل مسئله ۱۰

حل : فرض کنیم مدار در حالت پایایی سینوسی باشد. فرکانس زاویه ای ورودی $\omega = 2$ می باشد بنابراین با توجه به شکل مسئله و با بکارگیری روش فازوری داریم:

$$i(t) = 0.005e^{j2t} \rightarrow I_s = 0 \quad \text{و} \quad V_1 - V_2 = 2V, \quad V_2 - V_3 = 1V \rightarrow V_1 - V_3 = 3V$$

$$\text{Ⓚ} \text{ KCL برای گره ۱} \rightarrow -0 + \frac{V}{1} + \frac{2V}{-j} = 0 \rightarrow V = 1/5 - j/2$$

$$\text{Ⓚ} \text{ KCL برای گره ۲ شامل گره ۱ و ۳} \rightarrow -0 + \frac{2V + V_2}{2} + \frac{V_2}{j} = 0$$

$$\rightarrow -0 + \frac{2(1/5 - j/2) + V_2}{2} + \frac{V_2}{j} = 0 \rightarrow V_2 = 1/15 + j5/11 = 0.112 \angle 71.5^\circ$$

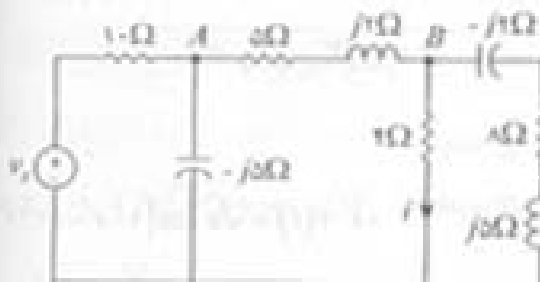
$$\rightarrow v_2(t) = 0.112 \cos(2t + 71.5^\circ)$$

آمپدانس دو سر منبع جریان $Z = \frac{V_2}{I_s}$ می باشد که آن را بصورت زیر بدست می آوریم:

$$V_2 - V_3 = 1V = 0.112 - j/15 \rightarrow Z = \frac{0.112 - j/15}{0.005} = 22.4 - j/15 (\Omega)$$

مسئله ۱۱

⊞ فازور v_2 را چنان تعیین کنید که فازور i بصورت $2e^{j2t}$ باشد.



شکل مسئله ۱۱

حلی: با توجه به شکل مدار می توان نوشت:

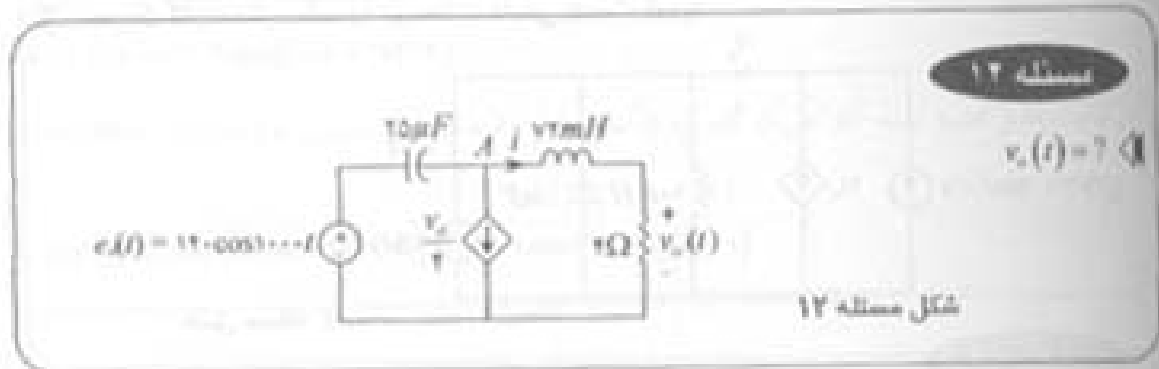
$$I = 2e^{j\omega t} = 2(\cos 10^\circ + j \sin 10^\circ) = 2/12 + j2/12 \rightarrow V_A = 2I = 2/24 + j2/24$$

$$\textcircled{B} \text{ برای KCL} \rightarrow \frac{2/24 + j2/24}{-j1 + 8 + j5} + 2/12 + j2/12 + \frac{2/24 + j2/24 - V_A}{5 + j} = 0$$

$$\rightarrow V_A = 2/10 + j2/10$$

$$\textcircled{A} \text{ برای KCL} \rightarrow \frac{2/10 + j2/10 - V_A}{1} + \frac{2/10 + j2/10}{-j5} + \frac{2/10 + j2/10 - 2/24 - j2/24}{5 + j} = 0$$

$$\rightarrow V_A = -2/52 + j10/18 = 16/102 e^{j10^\circ}$$

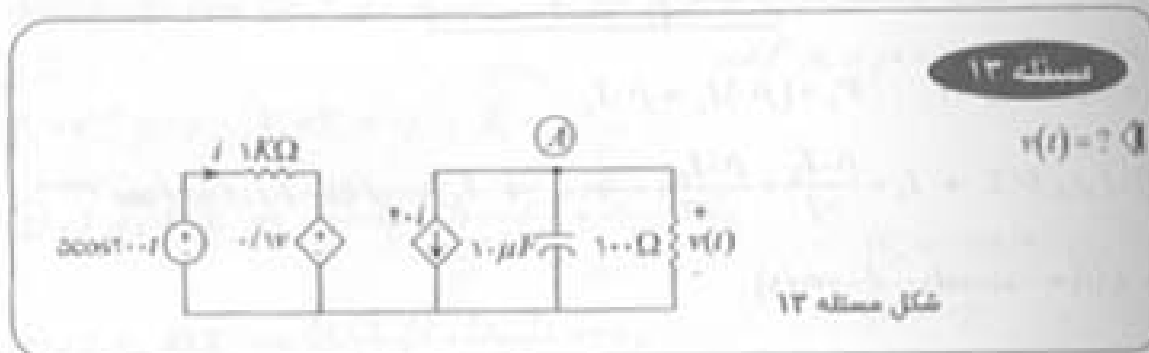


حلی: با فرض اینکه مدار در حالت پایسی سینوسی باشد و با توجه به شکل مسئله و اینکه $\omega = 1000$ می باشد

$$I = \frac{V_A}{1} \rightarrow V_A = I(j\omega C + 1) = (1 + j18)V_A \quad V_A = 12$$

$$\textcircled{A} \text{ برای KCL} \rightarrow \frac{V_A}{1} + \frac{V_A}{1} + \frac{(1 + j18)V_A - 10}{-j1} = 0 \rightarrow V_A = 28 + j52 = 57/14 e^{j10^\circ}$$

$$\rightarrow v_o(t) = 57/14 \cos(1000t + 92^\circ)$$



حل : بالفرض اینکه مدار در حالت دایمی سینوسی است و با توجه به شکل مسئله و اینکه $\omega = 200$ می باشد لذا خواهیم داشت:

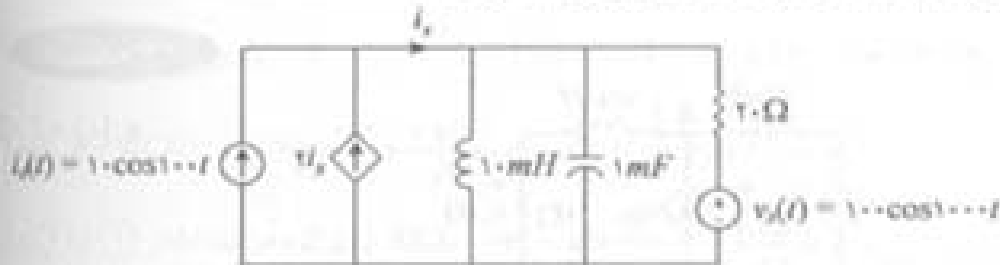
$$V_2 = 0 \quad \therefore \quad I = \frac{V_2 - 0.1V}{1000} = \frac{0 - 0.1V}{1000}$$

$$\textcircled{a} \quad \text{KCL برای گره } \rightarrow 2 \cdot \frac{0 - 0.1V}{1000} + \frac{V}{-j500} + \frac{V}{100} = 0$$

$$\rightarrow V = -20 + j10 = 21.1 \angle 157^\circ \text{V} \quad \rightarrow \quad v(t) = 21.1 \cos(200t + 157^\circ)$$

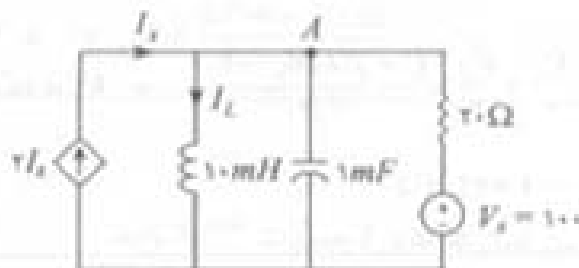
مسئله ۱۳

جریان گذرنده از سلف را در حالت دایمی بدست آورید.



شکل مسئله ۱۳

حل : از آنجا که فرکانس زاویه ای دو منبع ناهمبسته متفاوت است لذا بطور همزمان هر دو را نمی توان در روش فازوری برای حل مسئله بکار گرفت. بنابراین آنها را بصورت مجزا در نظر گرفته و با I_s مربوطه را بدست می آوریم. ابتدا منبع ولتاژ را منظور می کنیم. در این حالت $\omega = 1000$ بوده و در حالت دایمی سینوسی مدار بصورت زیر می باشد.

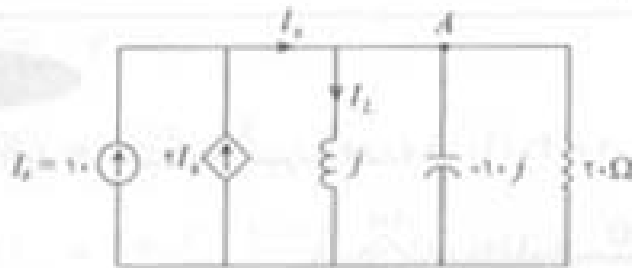


$$I_s = 2I_s \quad \rightarrow \quad I_s = 0 \quad \therefore \quad V_s = (j10)I_s = j10I_s$$

$$\textcircled{a} \quad \text{KCL برای گره } \rightarrow I_s + \frac{j10I_s - 100}{-j} + \frac{j10I_s - 100}{20} = 0 \quad \rightarrow \quad I_s = -j/50 - j/10 \cdot 2 = -j/50 e^{-j180^\circ}$$

$$\rightarrow i_s(t) = 0.02 \cos(1000t - 180^\circ)$$

حال $\omega = 100$ در نظر گرفته و از منبع جریان را بررسی می‌کنیم. در این حالت $\omega = 100$ بوده و در حالت دایمی سینوسی مدار بصورت زیر می‌باشد.



$$I_s + 2I_s = I_s \rightarrow I_s = -I_s = -10 \text{ A} \quad V_s = jI_s$$

$$\textcircled{A} \text{ برای KCL} \rightarrow 10 + I_s + \frac{jI_s}{-10j} + \frac{jI_s}{10} = 0 \rightarrow I_s = -10/0.8 + j/0.9 = 11/0.9 \angle 135^\circ$$

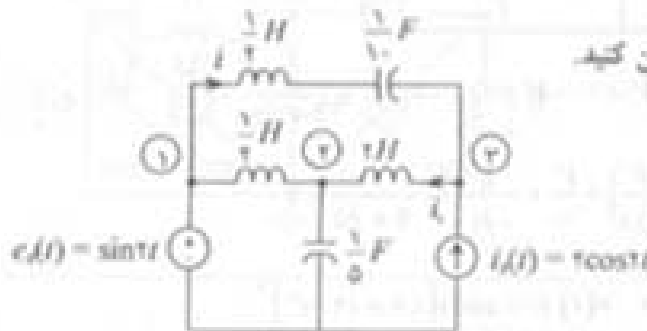
$$\rightarrow i_s(t) = 11/0.9 \cos(100t + 135^\circ)$$

و در نهایت بنا بر قضیه جمع آثار جریان گذرنده از سلف در حالت دایمی سینوسی بصورت زیر خواهد شد که یک سینوسی نمی‌باشد.

$$i_s(t) = -10 \cos(100t - 135^\circ) + 11/0.9 \cos(100t + 135^\circ)$$

مسئله ۱۵

۱) $i(t)$ را در حالت دایمی سینوسی تعیین کنید.



شکل مسئله ۱۵

حل: از آنجا که فرکانسهای زاویه ای هر دو منبع یکسان است لذا برای هر مدار نمایش فازوری یکسان بوده و می‌توان هر دو را با هم در نظر گرفت.

$$V_s = e^{j\omega t} = -j \quad V_c = V_s = -j \quad I_s = 10$$

$$\textcircled{2} \text{ برای KCL} \rightarrow \frac{V_2 - (-j)}{j} + \frac{V_2}{-1/5j} + \frac{V_2 - V_3}{1j} = 0$$

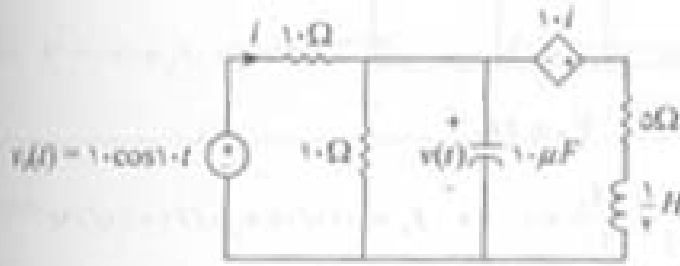
$$\rightarrow \begin{cases} V_2 = -j16/9 \\ V_3 = -j1 \end{cases}$$

$$\textcircled{3} \text{ برای KCL} \rightarrow \frac{V_3 - (-j)}{j-5j} + \frac{V_3 - V_2}{1j} - 10 = 0$$

$$I = \frac{V_1 - V_2}{j - 5} = \frac{-j - (-j)j^2 / 4}{-2j} = -j / 4 \rightarrow i(t) = -j / 4 \cos 1t$$

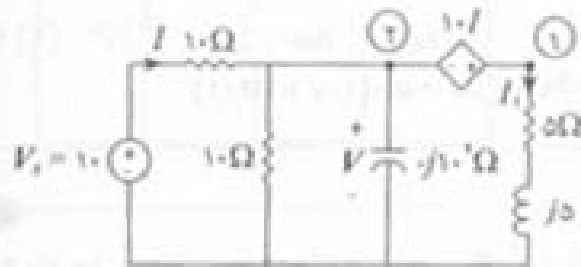
مسئله ۱۶

؟ $v(t) = ?$ (مدار در حالت دایمی سینوسی است)



شکل مسئله ۱۶

حل : مدار در حالت دایمی سینوسی بوده و $\omega = 1$ می باشد بنابراین آن را می توان بصورت زیر رسم کرد.



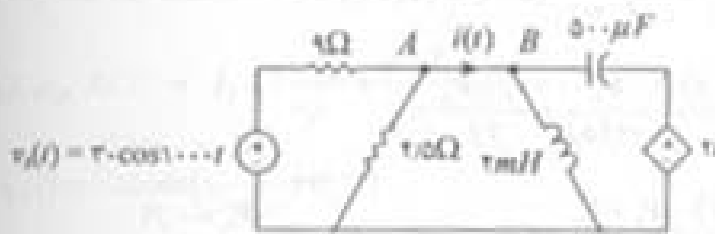
$$I = \frac{V_1 - V_2}{11} = 1 - \frac{V}{11}, \quad V_1 = V + 1 \cdot I = V + 1 - V = 1 \rightarrow I_1 = \frac{1}{5 + j0}$$

$$\text{KCL برای گره مرکزی (1) و (2)} \rightarrow -\left(1 - \frac{V}{11}\right) + \frac{V}{11} + \frac{V}{-j10} + \frac{1}{5 + j0} = 0$$

$$\rightarrow V = -1 - 0.25 + j/5 = -1.25 + j/5 \rightarrow v(t) = 1.25 \cos(1t + 89.47^\circ)$$

مسئله ۱۷

؟ $i(t) = ?$ (مدار در حالت دایمی سینوسی است)



شکل مسئله ۱۷

حل: مدار در حالت دایمی سینوسی و $\omega = 1000$ می باشد بنابراین با استفاده از روش فازوری و با توجه به شکل مسئله داریم.

$$V_A = V_B = V \quad , \quad V_C = 20$$

$$\textcircled{A} \text{ برای KCL} \rightarrow \frac{V-20}{1} + \frac{V}{1/5} + I = 0 \rightarrow 1I + 2V = 20$$

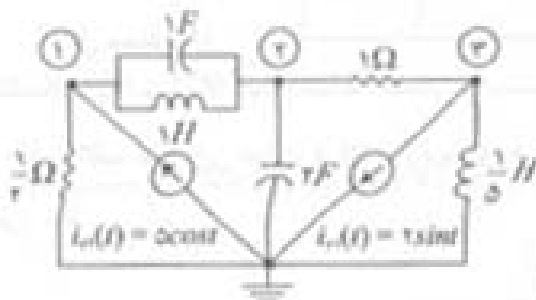
$$\textcircled{B} \text{ برای KCL} \rightarrow -I + \frac{V}{j^*} + \frac{V-2I}{-j^*} \rightarrow (2-j)I - V = 0$$

$$I = \frac{\begin{vmatrix} 20 & 2 \\ 0 & -1 \end{vmatrix}}{\begin{vmatrix} 1 & 2 \\ 2-j & -1 \end{vmatrix}} = \frac{20}{1-j} = 10\sqrt{2} + j10 = 14.14 \angle 45^\circ$$

$$\rightarrow i(t) = 14.14 \cos(1000t + 45^\circ)$$

مسئله ۱۸

ولتاژ دو سر خازن $2F$ را حساب کنید. (مدار در حالت دایمی سینوسی است)



شکل مسئله ۱۸

حل: فرکانس زاویه ای هر دو منبع $\omega = 1$ می باشد بنابراین در روش تحلیل فازوری اثر هر دو منبع را به طور همزمان می توان در نظر گرفت.

$$I_{s1} = 1e^{j0} = 1 \quad , \quad I_{s2} = 5$$

$$\textcircled{1} \text{ برای KCL} \rightarrow \frac{V_1 - V_2}{-j} + \frac{V_2 - V_1}{j} + \frac{V_2}{-j/5} + \frac{V_2 - V_3}{1} = 0 \rightarrow (2-j)V_1 + jV_2 = 0$$

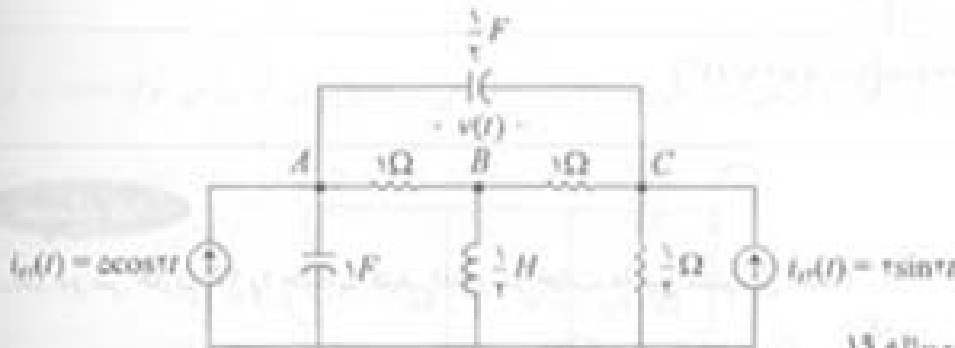
$$\textcircled{2} \text{ برای KCL} \rightarrow \frac{V_2 - V_1}{1} + \frac{V_2}{j5} + 2j = 0 \rightarrow -jV_1 + (5+j)V_2 = 2$$

$$\rightarrow V_1 - V_2 = \frac{\begin{vmatrix} 0 & -j \\ 2 & 5+j \end{vmatrix}}{\begin{vmatrix} 2-j & j \\ -j & 5+j \end{vmatrix}} = \frac{-2j}{10-2j} = \frac{2e^{-j\pi/2}}{1.118e^{-j11.3^\circ}} = 1.77e^{-j33.7^\circ}$$

$$\rightarrow v_1(t) = 1.77 \cos(t - 33.7^\circ)$$

مسئله ۱۹

- الف - $v(t) = ?$ (مدار در حالت دایمی سینوسی است)
 ب - فرض کنید $i_1(t) = 5 \cos t$ شود. باز دیگر $v(t)$ را بدست آورید.



شکل مسئله ۱۹

حل : الف - در این حالت فرکانس زاویه ای هر دو منبع یکسان $\omega = 1$ بوده و می توان اثر هر دو را با هم منظور کرد.

$$I_1 = 5 \quad , \quad I_2 = 2e^{-j\pi/2} = -2j$$

Ⓐ KCL برای گره A $\rightarrow -5 + \frac{V_A}{\frac{1}{j}} + \frac{V_A - V_B}{1} = 0 \rightarrow (1+j)V_A - V_B = 5$

Ⓑ KCL برای گره B $\rightarrow \frac{V_B - V_A}{1} + \frac{V_B}{j} + \frac{V_B - V_C}{1} = 0 \rightarrow -V_A + (2-j)V_B - V_C = 0$

Ⓒ KCL برای گره C $\rightarrow \frac{V_C}{1} + \frac{V_C - V_B}{1} + \frac{V_C - V_A}{j} - (-2j) = 0$

$$\rightarrow -jV_A - V_B + (2+j)V_C = -2j$$

$$V = V_A - V_C = \frac{\begin{vmatrix} 0 & -1 & -j \\ 0 & 2-j & -1 \\ -2j & -1 & 2+j \end{vmatrix}}{\begin{vmatrix} 1+2j & -1 & -j \\ -1 & 2-j & -1 \\ -j & -1 & 2+j \end{vmatrix}} - \frac{\begin{vmatrix} 1+2j & -1 & 0 \\ -1 & 2-j & 0 \\ -j & -1 & -2j \end{vmatrix}}{\begin{vmatrix} 1+2j & -1 & -j \\ -1 & 2-j & -1 \\ -j & -1 & 2+j \end{vmatrix}} = \frac{24-j}{8+j12} - \frac{10-2j}{8+j12}$$

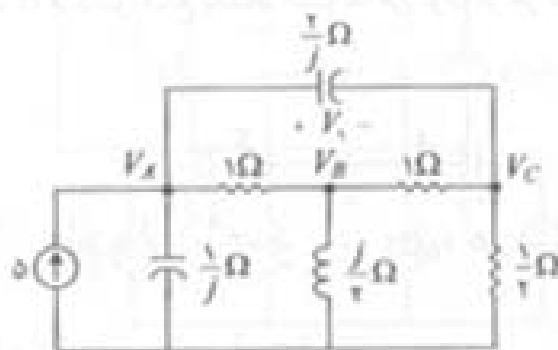
$$\rightarrow V = \frac{14-j}{8+j12} = 1/17 e^{-j51.9^\circ} \rightarrow v(t) = 1/17 \cos(\omega t - 51.9^\circ)$$

در این حالت فرکانس زاویه ای منابع جریان متفاوت بوده و باید ترانها را جداگانه در نظر گرفت ابتدا با $I_R = 0$ و $I_C = -2j$ و با توجه به معادلات بدست آمده در حالت قبل داریم.

$$V_1 = V_A - V_C = \frac{\begin{vmatrix} 0 & -1 & -j \\ 0 & 2-j & -1 \\ -2j & -1 & 2+j \end{vmatrix}}{\begin{vmatrix} 1+2j & -1 & -j \\ -1 & 2-j & -1 \\ -j & -1 & 2+j \end{vmatrix}} - \frac{\begin{vmatrix} 1+2j & -1 & 0 \\ -1 & 2-j & 0 \\ -j & -1 & -2j \end{vmatrix}}{\begin{vmatrix} 1+2j & -1 & -j \\ -1 & 2-j & -1 \\ -j & -1 & 2+j \end{vmatrix}} = \frac{-9+j}{8+j12} = -j/17 e^{j90^\circ}$$

$$\rightarrow v_1(t) = -j/17 \cos(\omega t - 90^\circ)$$

حال فرض می کنیم $I_R = 0$ بوده و $i_R(t) = 5 \cos t$ و یا $\omega = 1$ باشد. با اعمال مفروضات گفته شده مدار بصورت زیر خواهد شد.



$$\textcircled{A} \text{ KCL برای گره } A \rightarrow -5 + \frac{V_A}{\frac{1}{2}} + \frac{V_A - V_B}{1} + \frac{V_A - V_C}{\frac{1}{2}} = 0 \rightarrow (2+2)V_A - V_B - V_C = 10$$

$$\textcircled{B} \text{ KCL برای گره } B \rightarrow \frac{V_B - V_A}{1} + \frac{V_B}{\frac{1}{2}} + \frac{V_B - V_C}{1} = 0 \rightarrow -V_A + (2+2)V_B - V_C = 0$$

① برای KCL $\rightarrow \frac{V_C}{1} + \frac{V_C - V_B}{1} + \frac{V_C - V_A}{1} = 0 \rightarrow -jV_A - \psi_B + (1+j)V_C = 0$

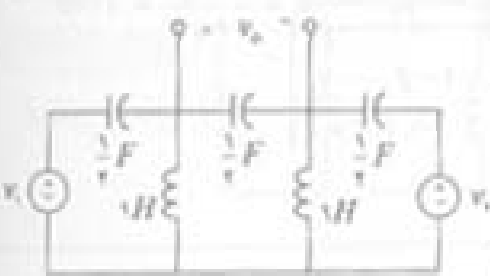
$$V_C = V_A - V_B = \frac{\begin{vmatrix} 1 & -1 & -j \\ 0 & 1-j & -1 \\ 0 & -1 & 1+j \end{vmatrix}}{\begin{vmatrix} 1+j & -1 & -j \\ -1 & 1-j & 0 \\ -j & -1 & 0 \end{vmatrix}} = \frac{1-j}{1+j} = \frac{1-j}{1+j} e^{-j\pi/4}$$

$\rightarrow v_C(t) = \frac{1}{\sqrt{2}} \cos(t - \pi/4)$

و در نهایت بنا بر قاعده جمع آثار خواهیم داشت

$\rightarrow v(t) = v_1(t) + v_2(t) = \frac{1}{\sqrt{2}} \cos(t - \pi/4) + \frac{1}{\sqrt{2}} \cos(2t - \pi/4)$

مسئله ۲۰



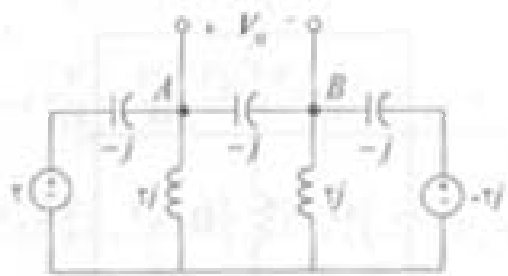
ⓐ $v_0(t)$ را در حالت دایمی سینوسی تعیین کنید.

الف - $v_1 = 1 \sin 2t$ و $v_2 = 1 \cos 2t$

ب - $v_1 = \sin 2t$ و $v_2 = 1 \cos 2t$

شکل مسئله ۲۰

حل : الف - از آنجا که فرکانس منابع یکسان است لذا می توان اثر هر دو را با هم در نظر گرفت



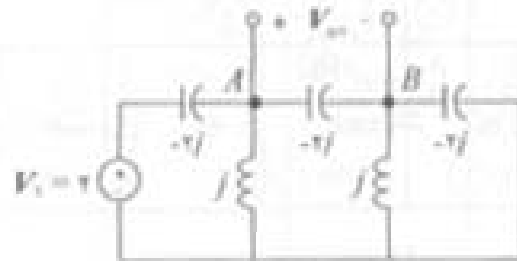
ⓐ برای KCL $\rightarrow \frac{V_A - v_1}{-j} + \frac{V_A}{1j} + \frac{V_A - V_B}{-j} = 0 \rightarrow +V_A - \psi_B = v_1$

ⓑ برای KCL $\rightarrow \frac{V_B - V_A}{-j} + \frac{V_B}{1j} + \frac{V_B - (-v_2)}{-j} = 0 \rightarrow +V_A - v_2 = jV_B$

$\rightarrow \psi_A - \psi_B = v_1 + jv_2 \rightarrow V_0 = V_A - V_B = \frac{1}{\sqrt{2}} (1 + j) = \frac{1}{\sqrt{2}} e^{j\pi/4}$

$$\rightarrow v_o(t) = \frac{2\sqrt{2}}{0} \cos(\omega t + 45^\circ)$$

ب- در این حالت منابع دارای فرکانسهای زاویه ای متفاوت اند بنابراین باید الزمرا کلام را جداگانه مورد بررسی قرار دهیم ابتدا بفرض $v_1(t) = 2\cos t$ و $v_2(t) = 0$ و $V_1 = 2$ و $V_2 = 0$ شده و مدار بصورت زیر خواهد شد

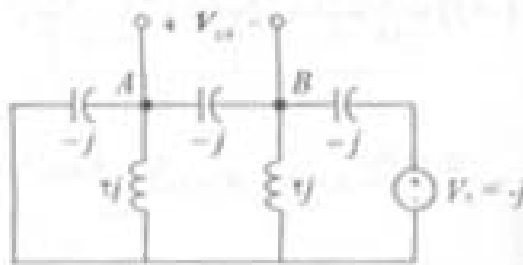


$$\textcircled{A} \text{ برای KCL} \rightarrow \frac{V_A - 2}{-j} + \frac{V_A}{j} + \frac{V_A - V_B}{-j} = 0 \rightarrow V_B = -2$$

$$\textcircled{B} \text{ برای KCL} \rightarrow \frac{-2 - V_A}{-j} + \frac{-2}{j} + \frac{-2}{-j} = 0 \rightarrow V_A = 0$$

$$\rightarrow V_o = V_A - V_B = 2 \rightarrow v_o(t) = 2\cos(t)$$

برای منبع با فرض $v_1(t) = 0$ و $v_2(t) = \sin \omega t$ و $V_1 = 0$ و $V_2 = -j$ شده و مدار بصورت زیر خواهد شد



$$\textcircled{A} \text{ برای KCL} \rightarrow \frac{V_A}{-j} + \frac{V_A}{j} + \frac{V_A - V_B}{-j} = 0 \rightarrow 2V_A - V_B = 0$$

$$\textcircled{B} \text{ برای KCL} \rightarrow \frac{V_B - (-j)}{-j} + \frac{V_B}{j} + \frac{V_B - V_A}{-j} = 0 \rightarrow 2V_B - 2V_A = -2j$$

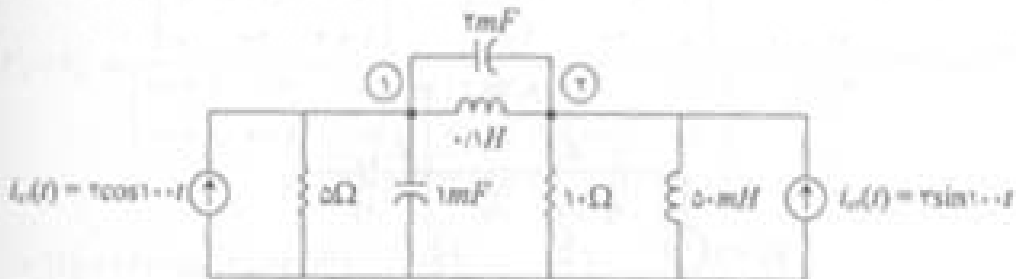
$$\rightarrow 2V_B - 2V_A = -2j \rightarrow V_o = V_A - V_B = \frac{2}{0}j = \frac{2}{0}e^{j90^\circ} \rightarrow v_o(t) = \frac{2}{0} \cos(\omega t + 90^\circ)$$

در نهایت بار قضیه جمع آثار خواهیم داشت.

$$v_o(t) = v_{o1}(t) + v_{o2}(t) = 2\cos t + \frac{2}{0} \cos(\omega t + 90^\circ) = 2\cos t - \frac{2}{0} \sin \omega t$$

مسئله ۲۱

ولتاژهای گره‌های مدار را با استفاده از تحلیل گره در حالت دایمی سینوسی بدست آورید.



شکل مسئله ۲۱

حل: از آنجا که فرکانس زاویه ای هر دو منبع $(\omega = 100)$ برابر بوده لذا تر هر دو را می توان یکجا بررسی کرد. با توجه به شکل مسئله داریم:

$$I_s = 2, I_m = 2e^{-j\pi} = -2j$$

$$\textcircled{1} \text{ KCL برای گره } \textcircled{1} \rightarrow -2 + \frac{V_1}{5} + \frac{V_1}{-j10} + \frac{V_1 - V_2}{-j5} + \frac{V_1 - V_2}{j10} = 0 \rightarrow (-2 + j2)V_1 + V_2 = 2 - j$$

$$\textcircled{2} \text{ KCL برای گره } \textcircled{2} \rightarrow -(-2j) + \frac{V_2}{j5} + \frac{V_2}{10} + \frac{V_2 - V_1}{j10} + \frac{V_2 - V_1}{-j5} = 0 \rightarrow V_2 + (1 + j)V_1 = 2$$

$$\rightarrow V_1 = \frac{\begin{vmatrix} j2 & 1 \\ 2 & 1+j \end{vmatrix}}{\begin{vmatrix} -2+j2 & 1 \\ 1 & 1+j \end{vmatrix}} = \frac{-2 + j2}{5} = -0.4 + j0.4 = 0.4\sqrt{2}e^{j45^\circ}$$

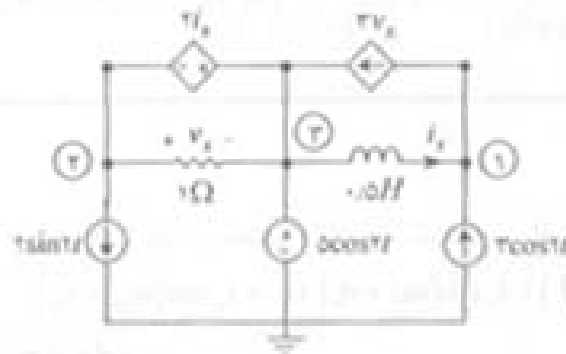
$$\rightarrow v_1(t) = 0.4\sqrt{2}\cos(100t - 45^\circ) \text{ V}$$

$$\rightarrow V_2 = \frac{\begin{vmatrix} -2+j2 & j2 \\ 1 & 2 \end{vmatrix}}{\begin{vmatrix} -2+j2 & 1 \\ 1 & 1+j \end{vmatrix}} = \frac{-2 + j2}{5} = -0.4 + j0.4 = 0.4\sqrt{2}e^{j45^\circ}$$

$$\rightarrow v_2(t) = 0.4\sqrt{2}\cos(100t + 45^\circ) \text{ V}$$

مسئله ۲۲

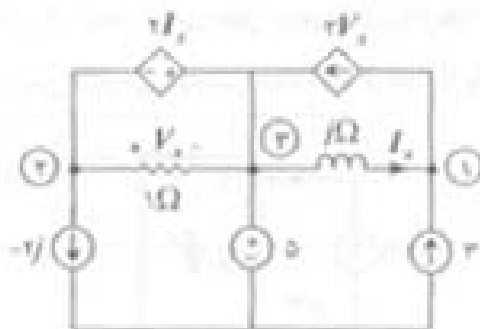
ولتاژ گره های مدار را با استفاده از تحلیل گره در حالت دایمی بدست آورید.



شکل مسئله ۲۲

حل: فرکانس هر سه منبع $\omega = 1$ بوده پس مدار را در حالت دایمی سینوسی می توان بصورت زیر در

نظر گرفت



$$V_3 = 0 \rightarrow I_1 = \frac{0 - V_1}{1} \quad V_2 = V_1 - 0$$

$$V_2 = -1I_1 + V_1 - 0 = -1 \frac{0 - V_1}{1} \rightarrow V_1 - jV_1 = 1 - j0$$

$$\text{KCL برای گره ۲} \rightarrow 2(V_1 - 0) + \frac{V_1 - 0}{1} - 2 = 0 \rightarrow V_1 + j2V_1 = 0 + j2$$

$$\rightarrow V_1 = \begin{bmatrix} 1 - j0 & -j \\ 0 + j2 & j2 \end{bmatrix} = \frac{j20 - 2}{2j} = 0 + j/2 = 0.5 \angle 90^\circ$$

$$\rightarrow v_1(t) = 0.5 \cos(t + 90^\circ)$$

$$\rightarrow V_1 = \frac{\begin{vmatrix} 2 & 1 & -j5 \\ 1 & 5 & j18 \\ 2 & -j & \end{vmatrix}}{\begin{vmatrix} 2 & -j \\ 1 & j2 \end{vmatrix}} = \frac{j21}{j7} = 3/5A \rightarrow v_1(t) = 3/5A \cos 2t$$

$$V_2 = 5 \rightarrow v_2(t) = 5 \cos 2t$$

مسئله ۲۳

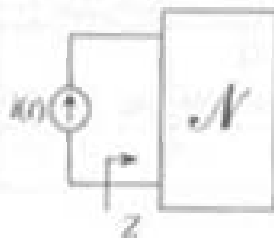
تشان دهید که اگر

$$i(t) = I_1 \sin(\omega t + \theta_1) + I_2 \sin(\omega t + \theta_2) + \dots + I_n \sin(\omega t + \theta_n)$$

در این صورت مقدار مؤثر برابر:

$$I_{\text{eff}} = \sqrt{I_{1\text{eff}}^2 + I_{2\text{eff}}^2 + \dots + I_{n\text{eff}}^2} = \sqrt{\frac{I_1^2 + I_2^2 + \dots + I_n^2}{2}}$$

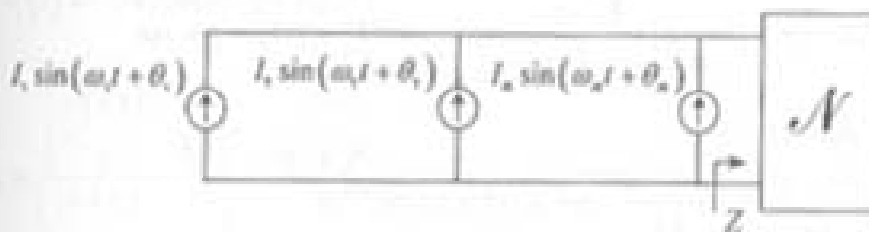
حل: فرض کنیم یک قطبی N شامل عناصر خطی و تغییرناپذیر با زمان بوده و $i(t)$ را به آن وصل کرده ایم. همچنین فرض کنیم در حالت دایمی سینوسی امپدانس دیده شده از دو سر یک قطبی برابر Z باشد.



توان متوسط تحویل داده شده به یک قطبی N توسط منبع $i(t)$ برابر است با:

$$P_{av} = I_{\text{eff}} \text{Re}(Z)$$

همچنین با توجه به $i(t)$ داده شده شکل فوق را می توان بصورت زیر رسم کرد.



با بر قطبیه جمع آثار می توان نوشت:

$$P_{av} = P_{av1} + P_{av2} + \dots + P_{avn} = I_{1\text{eff}} \text{Re}(Z) + I_{2\text{eff}} \text{Re}(Z) + \dots + I_{n\text{eff}} \text{Re}(Z)$$

$$= (I_{1\text{eff}} + I_{2\text{eff}} + \dots + I_{n\text{eff}}) \text{Re}(Z)$$

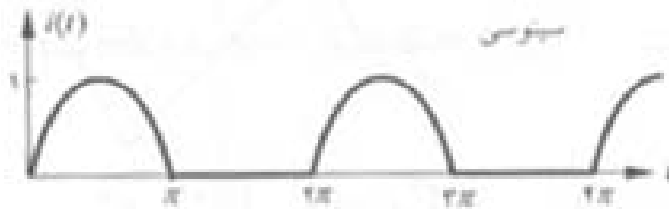
پس این داریم:

$$I_{rms} = I_{rms1} + I_{rms2} + \dots + I_{rmsn}$$

$$\rightarrow I_{rms} = \sqrt{I_{rms1}^2 + I_{rms2}^2 + \dots + I_{rmsn}^2} = \sqrt{\left(\frac{I_1}{\sqrt{2}}\right)^2 + \left(\frac{I_2}{\sqrt{2}}\right)^2 + \dots + \left(\frac{I_n}{\sqrt{2}}\right)^2} = \sqrt{\frac{I_1^2 + I_2^2 + \dots + I_n^2}{2}}$$

مسئله ۲۳

مقدار موثر (RMS) شکل موج نشان داده شده را تعیین کنید.



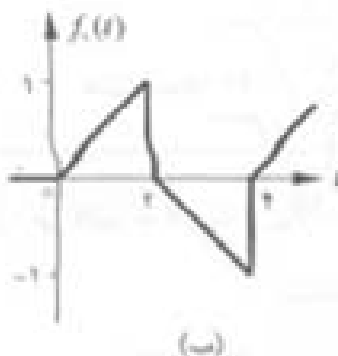
شکل مسئله ۲۴

حل: بنا بر تعریف مقدار موثر داریم:

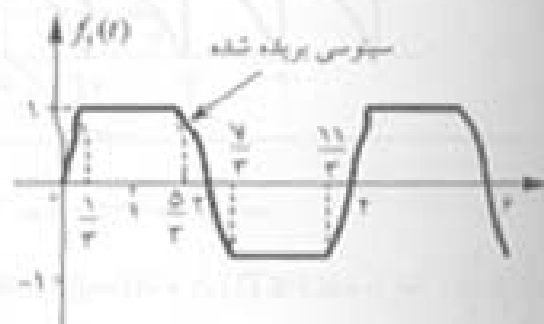
$$I_{rms} = \sqrt{\frac{1}{T} \int_0^T f^2(t) dt} = \sqrt{\frac{1}{2\pi} \int_0^\pi \sin^2 t dt} = \sqrt{\frac{1}{2\pi} \left(\frac{\pi}{2}\right)} = \frac{1}{2}$$

مسئله ۲۵

مقدار موثر سیگنالهای متناوب شکل را تعیین کنید.



(ب)



(الف)

شکل مسئله ۲۵

حل: الف - با توجه به شکل (۲۵-الف) داریم:

$$f(t) = \begin{cases} r \sin \frac{\pi}{\tau} t, & 0 < t < \frac{\tau}{2} \\ 1, & \frac{\tau}{2} < t < \tau \end{cases}$$

$$\int_0^{\tau} f(t) dt = r \int_0^{\tau} f_1(t) dt = r \int_0^{\tau/2} \left(r \sin \frac{\pi}{\tau} t \right) dt + r \int_{\tau/2}^{\tau} dt = r \int_0^{\tau/2} (1 - \cos \pi t) dt + r \int_{\tau/2}^{\tau} dt$$

$$= r \left[t - \frac{\sin \pi t}{\pi} \right]_0^{\tau/2} + r t \Big|_{\tau/2}^{\tau} = \frac{r\tau}{2} - \frac{r\sqrt{r}}{\pi}$$

و در نهایت با بر تعریف موثر خواهیم داشت:

$$F_{\text{eff}} = \sqrt{\frac{1}{\tau} \int_0^{\tau} f(t) dt} = \sqrt{\frac{r}{2} - \frac{\sqrt{r}}{\pi}}$$

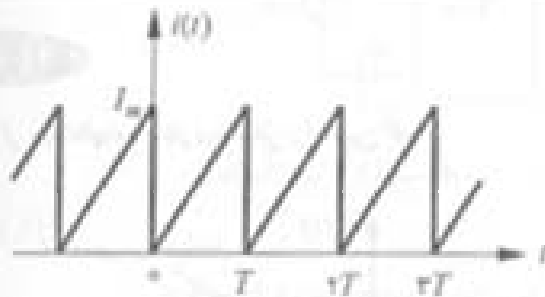
ب - به روش مشابه برای نمودار شکل (ب) داریم:

$$f(t) = \frac{t}{\tau}, \quad 0 < t < \tau$$

$$\int_0^{\tau} f(t) dt = r \int_0^{\tau} \left(\frac{t}{\tau} \right) dt = \frac{r}{\tau} \left[\frac{t^2}{2} \right]_0^{\tau} = \frac{r\tau}{2} \rightarrow F_{\text{eff}} = \sqrt{\frac{1}{\tau} \int_0^{\tau} f(t) dt} = \sqrt{\frac{1}{\tau} \left(\frac{r\tau}{2} \right)} = \frac{\sqrt{r}}{\sqrt{2}}$$

مسئله ۲۶

جریان گذرنده از مقاومت R بصورت زیر است. توان متوسط تحویل داده شده به آن را تعیین کنید.



شکل مسئله ۲۶

حل: می‌دانیم که $P_{\text{av}} = I_{\text{eff}}^2 R$ ، بنابراین ابتدا I_{eff} را محاسبه می‌کنیم.

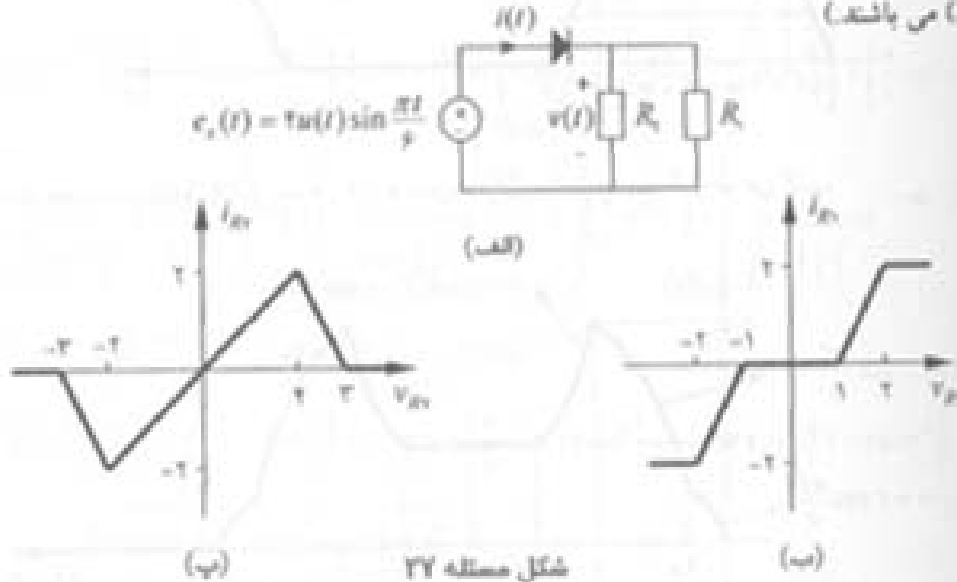
$$i(t) = \left(\frac{I_m}{T} \right) t, \quad 0 \leq t \leq T, \quad i(t + KT) = i(t)$$

$$\int_0^T i(t) dt = \int_0^T \left(\frac{I_m}{T} \right) t dt = \frac{TI_m}{2} \rightarrow I_{\text{eff}} = \sqrt{\frac{1}{T} \int_0^T i^2(t) dt} = \sqrt{\frac{1}{T} \left(\frac{TI_m^2}{3} \right)} = \frac{I_m}{\sqrt{3}}$$

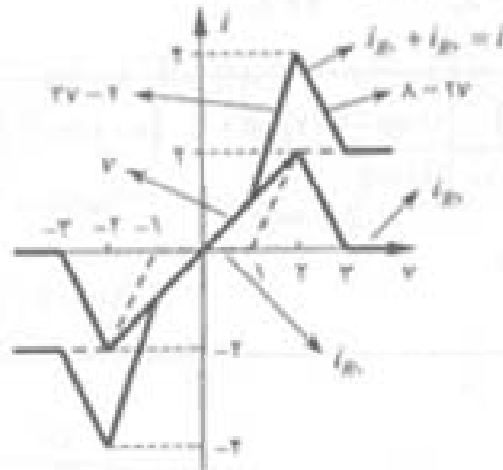
$$\rightarrow P_{\text{av}} = I_{\text{eff}}^2 R = \left(\frac{I_m}{\sqrt{3}} \right)^2 R = \frac{1}{3} I_m^2 R$$

مسئله ۲۷

مقدار موثر $i(t)$ را تعیین کنید. R_1 و R_2 دو مقاومت غیر خطی با مشخصه های شکلهای (ب) و (پ) می باشند.



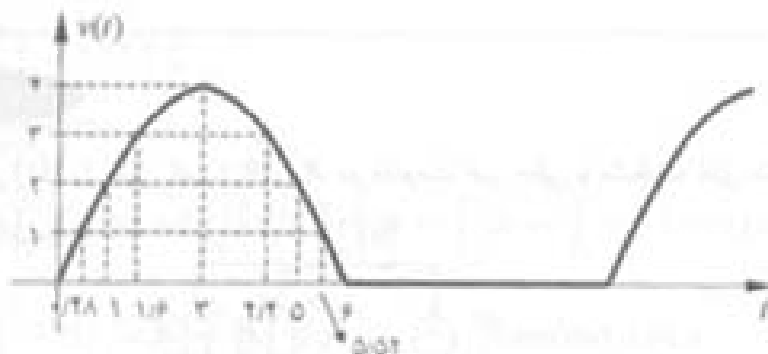
حل: ابتدا مشخصه معادل R_1 و R_2 را تعیین می کنیم. از آنجا که $v_{R1} = v_{R2} = v$ و $i = i_{R1} + i_{R2}$ لذا به ازای ولتاژهای متناظر جریان را با هم جمع می کنیم.



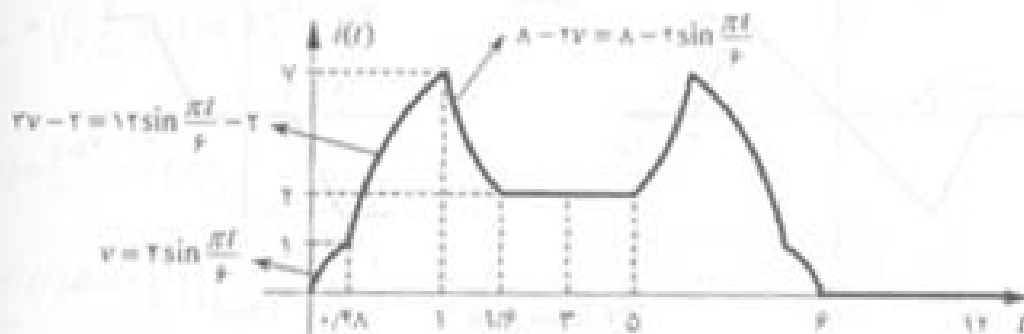
از آنجا که دینرد فقط به ازای $e_s(t) > 0$ هدایت می کند لذا خواهیم داشت:

$$v(t) = \begin{cases} e_s(t) & \cdot e_s(t) > 0 \\ 0 & \cdot e_s(t) < 0 \end{cases} = \begin{cases} 2 \sin \frac{\pi t}{f} & \cdot 0 < t < f \\ 0 & \cdot f < t < 12 \end{cases} \quad v(t+12) = v(t)$$

بنابراین نمودار $v(t)$ بصورت زیر خواهد بود.



در ادامه با توجه به نمودار $v(t)$ و نمودار $i-v$ نمودار $i(t)$ را بر حسب A رسم می کنیم.



و در نهایت به محاسبه مقدار موثر $i(t)$ خواهیم پرداخت.

$$I_{\text{rms}} = \sqrt{\frac{1}{T} \int_0^T i^2(t) dt} = \sqrt{\frac{1}{T} \int_0^T i^2(t) dt} = \sqrt{\frac{1}{T} \int_0^T i^2(t) dt}$$

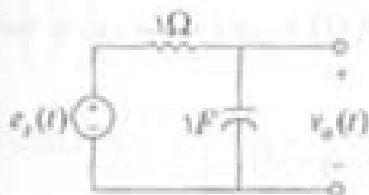
$$= \sqrt{\frac{1}{T} \left[\int_0^{T/4} \left(\tau \sin \frac{\pi t}{T} \right)^2 dt + \int_{T/4}^{T/2} \left(\tau \sin \frac{\pi t}{T} - \tau \right)^2 dt + \int_{T/2}^{3T/4} \left(A - \tau \sin \frac{\pi t}{T} \right)^2 dt + \int_{3T/4}^T (\tau)^2 dt \right]}$$

$$\rightarrow I_{\text{rms}} = \sqrt{\frac{1}{T} (\tau^2)} = \tau / \sqrt{2} A$$

مسئله ۲۸

(۱) حالت پایمی $v_o(t)$ و مقدار موثر آن را حساب کنید.

(۲) توان متوسط تلف شده در مقاومت 1Ω چیست.



شکل مسئله ۲۸

$$v_s(t) = \tau \left(\cos \frac{t}{T} - \frac{1}{T} \cos \frac{\pi t}{T} + \frac{1}{2} \cos \frac{2t}{T} \right)$$

حل: با توجه به شکل مسئله و بنا بر قاعده تقسیم ولتاژ در حالت پایمی می‌توانی داریم.

$$V_o = \frac{1}{1 + \frac{1}{j\omega}} V_s = \frac{1}{1 + j\omega} V_s = \frac{1}{\sqrt{1 + \omega^2}} e^{-j\omega t} V_s$$

و در نهایت با استفاده از قضیه جمع اثر داریم.

$$V_o = \left[\tau, \omega = \frac{1}{1} \right] + \left[-\frac{\tau}{\tau}, \omega = \frac{\tau}{\tau} \right] + \left[\frac{\tau}{0}, \omega = \frac{0}{\tau} \right] = \left[\tau, \omega = \frac{1}{1} \right] + \left[\frac{\tau}{\tau} e^{j\omega t}, \omega = \frac{\tau}{\tau} \right] + \left[\frac{\tau}{0}, \omega = \frac{0}{\tau} \right]$$

$$V_o = \left[\frac{1}{\sqrt{1 + (\frac{1}{\tau})^2}} e^{-j\omega t} \right] (\tau) + \left[\frac{1}{\sqrt{1 + (\frac{\tau}{\tau})^2}} e^{-j\omega t} \right] \left(\frac{\tau}{\tau} e^{j\omega t} \right) + \left[\frac{1}{\sqrt{1 + (\frac{0}{\tau})^2}} e^{-j\omega t} \right] \left(\frac{\tau}{0} \right)$$

$$\rightarrow V_o = \tau / \omega \cos^{-1} \omega t + \tau / \omega \cos^{-1} \omega t + \tau / \omega \cos^{-1} \omega t$$

$$\rightarrow v_o(t) = \tau / \omega \cos\left(\frac{t}{\tau} - \tau / \omega\right) + \tau / \omega \cos\left(\frac{\tau}{\tau} t - \tau \tau / \omega\right) + \tau / \omega \cos\left(\frac{0}{\tau} t - \tau \omega / \omega\right)$$

$$\rightarrow V_{rms} = \sqrt{\frac{(\tau / \omega)^2 + (\tau / \omega)^2 + (\tau / \omega)^2}{3}} = \tau / \omega$$

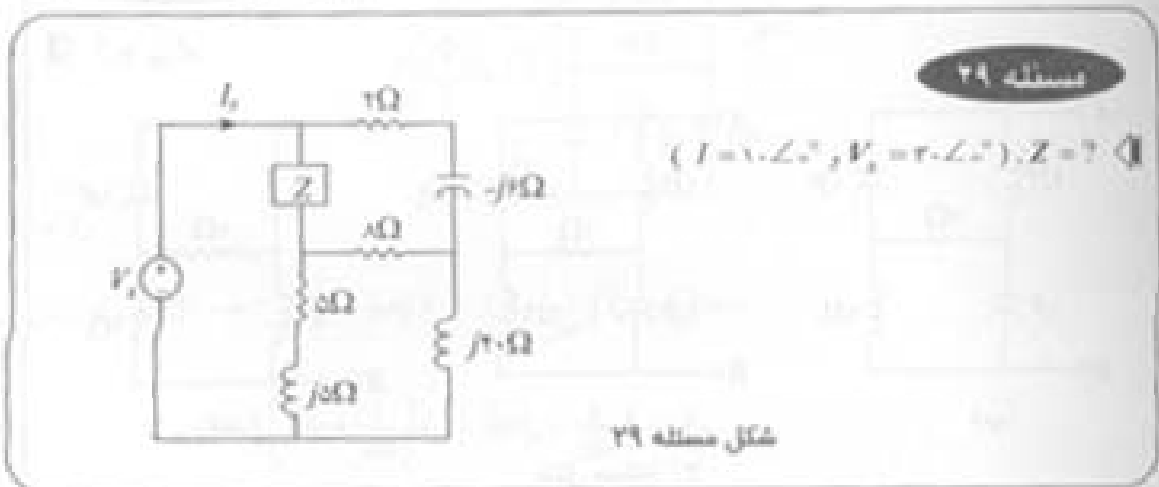
می دانیم $P_{R_{max}} = I_{R_{max}}^2 R$ می باشد بنابراین ابتدا مقدار مؤثر $I_o(t)$ را محاسبه می کنیم.

$$I_o = \frac{V_o}{\frac{1}{j\omega}} = j\omega V_o = \omega V_o e^{j\omega t}$$

$$\rightarrow I_o = \left(\frac{1}{\tau} \right) (\tau / \omega) e^{-j\omega t} \cdot e^{j\omega t} + \left(\frac{\tau}{\tau} \right) (\tau / \omega) e^{j\omega t} \cdot e^{j\omega t} + \left(\frac{0}{\tau} \right) (\tau / \omega) e^{-j\omega t} \cdot e^{j\omega t}$$

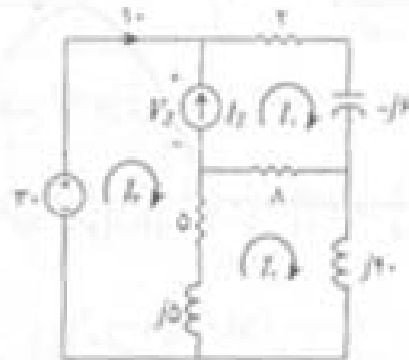
$$= \tau / \omega e^{j\omega t} + \tau / \omega e^{j\omega t} + \tau / \omega e^{j\omega t} \rightarrow I_{R_{max}} = \sqrt{\frac{(\tau / \omega)^2 + (\tau / \omega)^2 + (\tau / \omega)^2}{3}} = \tau / \omega$$

$$P_{R_{max}} = I_{R_{max}}^2 R = (\tau / \omega)^2 (1) = \tau / \omega \text{ W}$$



حل: برای محاسبه Z ، منبع جریان آزمایشی I_s را بجای اهداتس Z جایگزین کرده و مدار را بصورت زیر

رسم می کنیم.



$$I_s = i_1, I_2 = I_1 - I_3 \rightarrow I_1 = I_2 + I_3 = I_2 + i_1$$

$$\text{KVL برای مش 1} \rightarrow -V_2 + 8(I_2 + i_1) - j2(I_2 + i_1) + 8(I_2 + i_1 - I_1) = 0$$

$$\text{KVL برای مش 2} \rightarrow (5 + j5)(I_1 - i_1) + 8(I_1 - (I_2 + i_1)) + j2 \cdot I_1 = 0$$

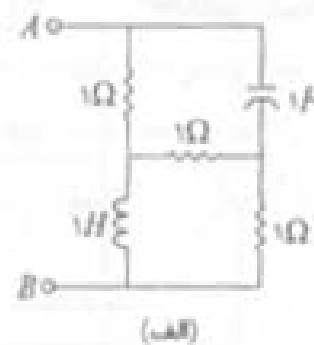
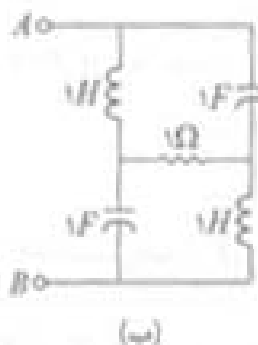
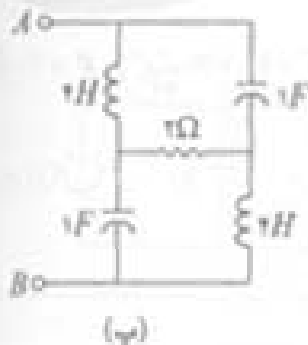
$$\rightarrow \begin{cases} (10 - j2)I_2 - 8I_1 = V_2 - 10 + j2 \\ -8I_2 + (13 + j5)I_1 = 13 + j5 \end{cases}$$

$$\rightarrow I_2 = \frac{\begin{vmatrix} V_2 - 10 + j2 & -8 \\ 13 + j5 & 13 + j5 \end{vmatrix}}{\begin{vmatrix} 10 - j2 & -8 \\ -8 & 13 + j5 \end{vmatrix}} = \frac{13 + j5}{229 + j292} V_2 + K$$

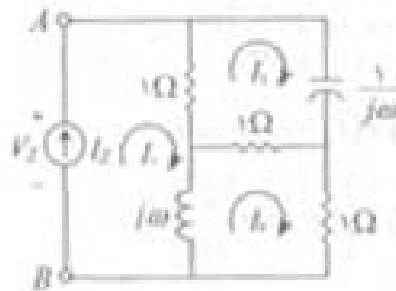
$$\rightarrow Z = \frac{229 + j292}{13 + j5} = 9.16 - j2.93$$

مسئله 30

$Z_{AB} = ?$



حل: الف - بدین منظور منبع آزمایشی I_2 را به دو سر A و B وصل می‌کنیم. همچنین فرض می‌کنیم مدار در حالت دایمی سینوسی با فرکانس زاویه ای ω باشد.



$$I_1 = I_2$$

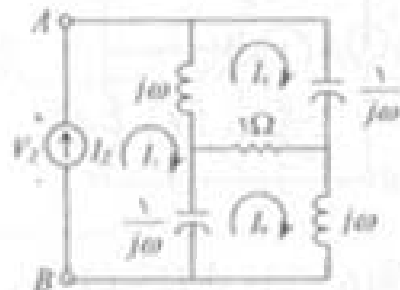
$$KVL \text{ برای مش 1} \rightarrow -V_2 + (I_2 - I_1) + j\omega(I_2 - I_1) = 0 \rightarrow (1 + j\omega)I_2 - I_1 - j\omega I_1 = V_2$$

$$KVL \text{ برای مش 2} \rightarrow (I_1 - I_2) + \left(\frac{1}{j\omega}\right)I_1 + (I_1 - I_3) = 0 \rightarrow -I_2 + \left(1 + \frac{1}{j\omega}\right)I_1 - I_3 = 0$$

$$KVL \text{ برای مش 3} \rightarrow (j\omega)(I_3 - I_2) + (I_3 - I_1) + I_3 = 0 \rightarrow -j\omega I_2 - I_1 + (1 + j\omega)I_3 = 0$$

$$\rightarrow I_2 = \begin{vmatrix} V_2 & -1 & -j\omega \\ 0 & 1 + \frac{1}{j\omega} & -1 \\ 0 & -1 & 1 + j\omega \end{vmatrix} = \frac{0 + 1 + j\omega + \frac{1}{j\omega}}{0 + 1 + j\omega + \frac{1}{j\omega}} V_2 = V_2 \rightarrow Z_{AB} = \frac{V_2}{I_2} = 1$$

ب - همانند قسمت (الف) عمل می‌کنیم.



$$I_1 = I_2$$

$$KVL \text{ برای مش 1} \rightarrow -V_2 + j\omega(I_2 - I_1) + \frac{1}{j\omega}(I_1 - I_3) = 0$$

$$\rightarrow \left(j\omega + \frac{1}{j\omega}\right)I_2 - j\omega I_1 - \frac{1}{j\omega}I_3 = V_2$$

$$KVL \text{ برای مشق 1} \rightarrow j\omega(I_1 - I_2) + \frac{1}{j\omega}I_1 + (I_1 - I_1) = 0$$

$$\rightarrow -j\omega I_2 + \left(1 + j\omega + \frac{1}{j\omega}\right)I_1 = 0$$

$$KVL \text{ برای مشق 2} \rightarrow \frac{1}{j\omega}(I_1 - I_2) + (I_1 - I_2) + j\omega I_1 = 0$$

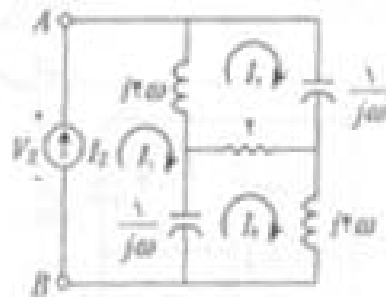
$$\rightarrow -\frac{1}{j\omega}I_2 - I_1 + \left(1 + j\omega + \frac{1}{j\omega}\right)I_1 = 0$$

$$\rightarrow I_2 = \begin{vmatrix} V_2 & -j\omega & -\frac{1}{j\omega} \\ 0 & 1 + j\omega + \frac{1}{j\omega} & -1 \\ 0 & -1 & 1 + j\omega + \frac{1}{j\omega} \end{vmatrix} = \frac{1 - \omega^2 - \frac{1}{\omega^2} + j\omega + \frac{1}{j\omega}}{1 - \omega^2 - \frac{1}{\omega^2} + j\omega + \frac{1}{j\omega}} V_2 = V_2$$

$$\begin{vmatrix} j\omega + \frac{1}{j\omega} & -j\omega & -\frac{1}{j\omega} \\ -j\omega & 1 + j\omega + \frac{1}{j\omega} & -1 \\ -\frac{1}{j\omega} & -1 & 1 + j\omega + \frac{1}{j\omega} \end{vmatrix}$$

$$\rightarrow Z_{in} = \frac{V_2}{I_2} = \Omega$$

پ - به همین ترتیب برای مدار (ب) خواهیم داشت.



$$I_1 = I_2$$

$$KVL \text{ برای مشق 1} \rightarrow -V_2 + j\omega\omega(I_2 - I_1) + \frac{1}{j\omega}(I_1 - I_1) = 0$$

$$\rightarrow \left(j\omega\omega + \frac{1}{j\omega}\right)I_2 - j\omega\omega I_1 - \frac{1}{j\omega}I_1 = V_2$$

$$KVL \text{ برای مشق 2} \rightarrow j\omega\omega(I_1 - I_2) + \frac{1}{j\omega}I_1 + 1(I_1 - I_1) = 0$$

$$\rightarrow -j\omega I_2 + \left(\tau + j\omega + \frac{1}{j\omega} \right) I_1 - \tau I_1 = 0$$

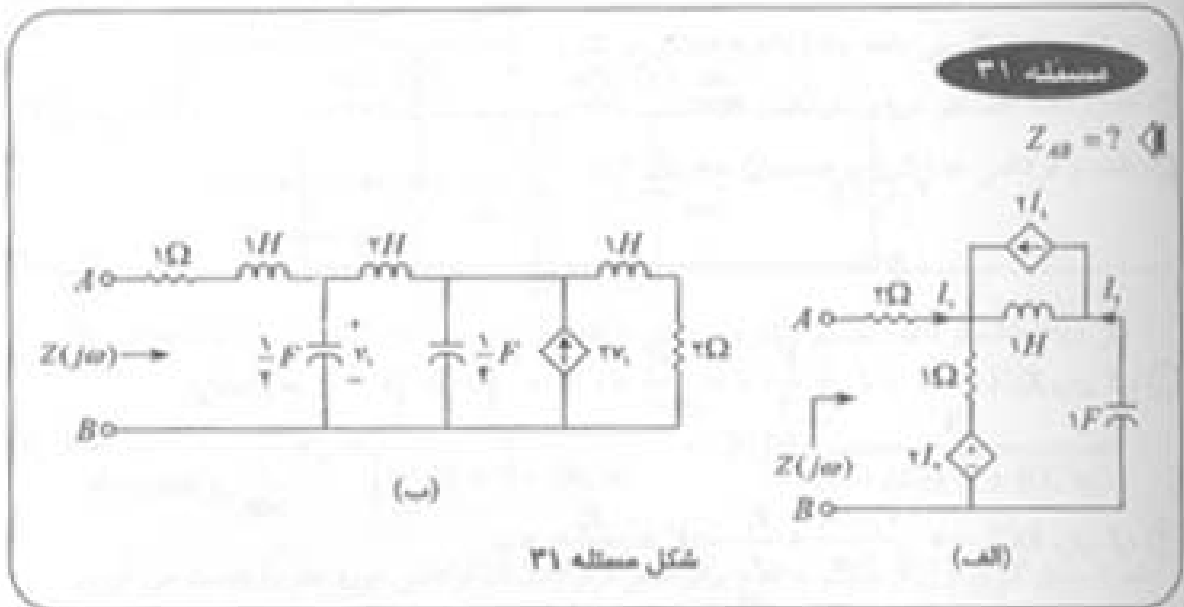
KVL برای مش 2 $\rightarrow \frac{1}{j\omega}(I_1 - I_2) + \tau(I_1 - I_2) + j\omega I_2 = 0$

$$\rightarrow -\frac{1}{j\omega} I_2 - \tau I_2 + \left(\tau + j\omega + \frac{1}{j\omega} \right) I_1 = 0$$

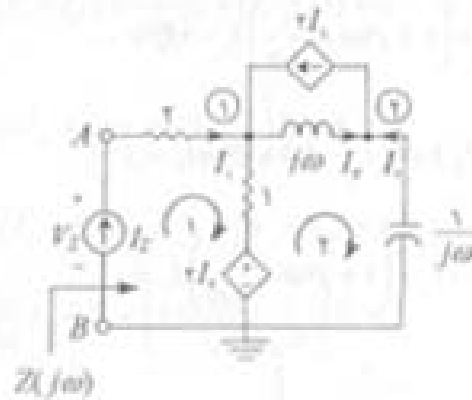
$$I_2 = \begin{vmatrix} V_2 & -j\omega & -\frac{1}{j\omega} \\ \tau + j\omega + \frac{1}{j\omega} & -\tau & 0 \\ -\frac{1}{j\omega} & -\tau & \tau + j\omega + \frac{1}{j\omega} \end{vmatrix} = \frac{\tau + j\omega + \frac{1}{j\omega}}{\tau + j\omega + \frac{1}{j\omega} - \tau} V_2 = \frac{V_2}{\tau}$$

$$I_2 = \begin{vmatrix} j\omega + \frac{1}{j\omega} & -j\omega & -\frac{1}{j\omega} \\ -j\omega & \tau + j\omega + \frac{1}{j\omega} & -\tau \\ -\frac{1}{j\omega} & -\tau & \tau + j\omega + \frac{1}{j\omega} \end{vmatrix} = \frac{\tau + j\omega + \frac{1}{j\omega}}{\tau + j\omega + \frac{1}{j\omega} - \tau} V_2 = \frac{V_2}{\tau}$$

$$\rightarrow Z_{AB} = \frac{V_2}{I_2} = \tau \Omega$$



حل: الف - در حالت دایمی سینوسی و به ازای فرکانس زاویه ای ω مدار به صورت زیر خواهد بود که منبع جریان آزمایش را در راه دو سر A و B وصل کرده ایم.



$$I_1 = I_2, \quad V_1 = V_2 - \tau I_1 = V_2 - \tau I_2$$

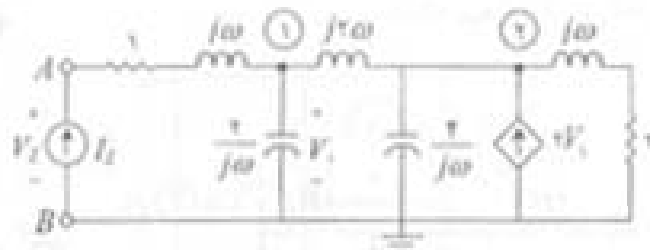
$$\textcircled{1} \text{ KCL برای گره شامل } \textcircled{1} \text{ و } \textcircled{2} \rightarrow -I_2 + \frac{V_2 - \tau I_2 - (-\tau I_1)}{j\omega} - I_1 = 0 \rightarrow I_1 = \tau I_2 - V_2$$

$$\textcircled{2} \text{ KCL برای گره } \textcircled{3} \rightarrow -I_1 + \tau I_2 - (\tau I_2 - V_2) = 0 \rightarrow I_1 = V_2 - I_2$$

$$\text{KVL برای حلقه شامل منابع اول} \rightarrow -V_2 + \tau I_2 + j\omega(V_2 - I_2) - \frac{1}{j\omega}(\tau I_2 - V_2) = 0$$

$$\rightarrow (1 - \omega^2 - j\omega)V_2 = (\tau - \omega^2 - \tau j\omega)I_2 \rightarrow Z(j\omega) = \frac{V_2}{I_2} = \frac{\tau - \omega^2 - \tau j\omega}{1 - \omega^2 - j\omega}$$

پ. همدان نسبت (الف) عمل می کنیم



$$\textcircled{1} \text{ KCL برای گره } \textcircled{1} \rightarrow -I_2 + \frac{V_1}{\tau} + \frac{V_1 - V_2}{j\omega} = 0 \rightarrow (1 - \omega^2)V_1 - V_2 = j\omega I_2$$

$$\textcircled{2} \text{ KCL برای گره } \textcircled{2} \rightarrow \frac{V_1 - V_2}{j\omega} + \frac{V_1}{\tau} - V_1 + \frac{V_1}{\tau + j\omega} = 0$$

$$\rightarrow \left(-\tau - \frac{1}{j\omega}\right)V_1 + \left(j\frac{\omega}{\tau} + \frac{1}{j\omega} + \frac{1}{\tau + j\omega}\right)V_2 = 0$$

$$\rightarrow V_c = \frac{\begin{vmatrix} j\omega L_2 & -1 \\ j\frac{\omega}{\tau} + \frac{1}{j\omega} + \frac{1}{\tau + j\omega} \end{vmatrix}}{\begin{vmatrix} 1 - \omega^2 & -1 \\ -\tau - \frac{1}{j\omega} & j\frac{\omega}{\tau} + \frac{1}{j\omega} + \frac{1}{\tau + j\omega} \end{vmatrix}} I_2 = \frac{1 - \frac{\omega^2}{\tau} + \frac{j\omega}{\tau + j\omega}}{-\tau + j\frac{\tau\omega - \omega^2}{\tau} + \frac{1 - \omega^2}{\tau + j\omega}} I_2$$

$$= \frac{\tau - \omega^2 + j\left(\tau\omega - \frac{\omega^2}{\tau}\right)}{-\tau - \frac{\tau\omega^2}{\tau} + \frac{\omega^2}{\tau} + j\left(-\frac{\omega}{\tau} - \frac{\omega^2}{\tau}\right)} I_2$$

$$V_2 = 1 + j\omega L_2 + V_c = \left(1 + j\omega + \frac{\tau - \omega^2 + j\left(\tau\omega - \frac{\omega^2}{\tau}\right)}{-\tau - \frac{\tau\omega^2}{\tau} + \frac{\omega^2}{\tau} + j\left(-\frac{\omega}{\tau} - \frac{\omega^2}{\tau}\right)} \right) I_2$$

$$\rightarrow Z_{in} = \frac{V_2}{I_2} = 1 + j\omega + \frac{\tau - \omega^2 + j\left(\tau\omega - \frac{\omega^2}{\tau}\right)}{-\tau - \frac{\tau\omega^2}{\tau} + \frac{\omega^2}{\tau} + j\left(-\frac{\omega}{\tau} - \frac{\omega^2}{\tau}\right)}$$

مسئله ۲۲

۱) برای چه فرکانس دامنه ولتاژ $v_o(t)$ حداکثر می شود.

۲) اندازه دامنه حداکثر در این فرکانس چیست.

۳) دامنه و فرکانس حداکثر را بر حسب Q مدار بیان کنید.

شکل مسئله ۲۲

حل: با استفاده از قاعده تقسیم ولتاژ و با فرض اینکه مدار در حالت پایسی سینوسی باشد خواهیم داشت:

$$V_c = \frac{1}{j\omega C} V_m = \frac{V_m}{(1 - LC\omega^2) + jRC\omega} \rightarrow |V_c| = \frac{V_m}{\sqrt{(1 - LC\omega^2)^2 + R^2 C^2 \omega^2}}$$

در ادامه با مشتق گیری از $|V_c|$ نسبت به ω و برابر صفر قرار دادن آن فرکانس مورد نظر را بدست می آوریم.

$$\frac{d|V_c|}{d\omega} = 0 \rightarrow \frac{V_m \left[2(-2LC\omega)(1 - LC\omega^2) + 2RC^2\omega \right]}{(1 - LC\omega^2)^2 + R^2 C^2 \omega^2} = 0 \rightarrow \omega = \sqrt{\frac{1}{LC} \frac{R}{2L}}$$

بنابراین دامنه حداکثر برابر خواهد شد با

$$V_o|_{\max} = V_o|_{\omega = \frac{1}{LC} - \frac{R}{L}} = \frac{V_m}{\sqrt{\left(1 - LC\left(\frac{1}{LC} - \frac{R}{L}\right)\right)^2 + R^2 C^2 \left(\frac{1}{LC} - \frac{R}{L}\right)^2}}$$


با توجه به شکل مدار معادله دیفرانسیل خروجی بر حسب ورودی بصورت زیر است.

$$\frac{d^2 v_o}{dt^2} + \frac{R}{L} \frac{dv_o}{dt} + \frac{1}{LC} v_o = v_i \rightarrow \alpha = \frac{R}{2L} \quad \omega_o = \frac{1}{\sqrt{LC}} \quad Q = \frac{\omega_o}{2\alpha}$$

$$\alpha = \sqrt{\left(\frac{1}{LC} - \frac{R}{L}\right)^2} = \sqrt{\left(\frac{1}{\sqrt{LC}}\right)^2 - \left(\frac{R}{L}\right)^2} = \sqrt{\omega_o^2 - 2\alpha^2} = \omega_o \sqrt{1 - \frac{2\alpha^2}{\omega_o^2}} = \omega_o \sqrt{1 - \frac{1}{Q^2}}$$

$$V_o|_{\max} = \frac{V_m}{\sqrt{\left(1 - \frac{1}{Q^2}(\omega_o^2 - 2\alpha^2)\right)^2 + \left(\frac{2\alpha}{\omega_o}\right)^2(\omega_o^2 - 2\alpha^2)}} \\ = \frac{V_m}{\sqrt{\frac{1}{Q^2} - \frac{1}{Q^2}}} = \frac{V_m}{\sqrt{Q^2 - 1}} = \frac{Q}{\sqrt{Q^2 - 1}} V_m$$

مسئله ۲۳



فرکانس تشدید مدار چیست؟

شکل مسئله ۲۳

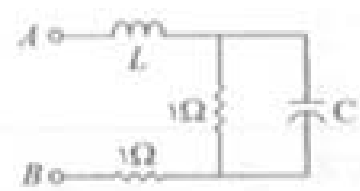
حلی: با توجه به شکل مسئله امپدانس دو سر A و B بصورت زیر بدست می آید.

$$Z_{AB}(j\omega) = j\omega L + R_1 \parallel \left(R_2 + \frac{1}{j\omega C} \right) \\ = \frac{R_1 + R_2 (R_1 + R_2) C^2 \omega^2}{(R_1 + R_2)^2 C^2 \omega^2 + 1} + j\omega \left(\frac{LC^2 (R_1 + R_2)^2 \omega^2 + L - CR_1^2}{(R_1 + R_2)^2 C^2 \omega^2 + 1} \right)$$

می دانیم به ازای فرکانس تشدید، $I_m \{Z_{AB}(j\omega_o)\} = 0$ می باشد بنابراین داریم

$$I_m \{ Z_{AB}(j\omega_c) \} = 0 \rightarrow LC^2(R_1 + R_2)\omega_c^2 + L - CR_1^2 = 0 \rightarrow \omega_c = \frac{1}{C(R_1 + R_2)} \sqrt{\frac{CR_1^2}{L} - 1}$$

مسئله ۳۴



فرکانس تشدید ω_c چیست.

L و C را چنان تعیین کنید که $\omega_c = 100$ باشد.

شکل مسئله ۳۴

حل: برای محاسبه ω_c همانند مسئله قبل عمل می‌کنیم.

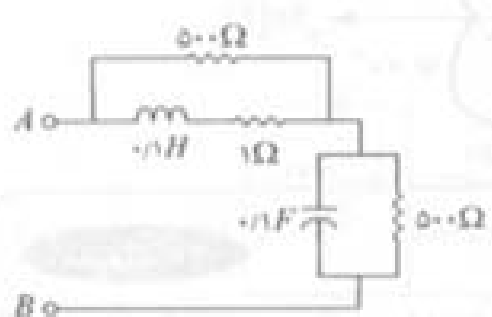
$$Z_{AB}(j\omega) = j\omega L + 1 \parallel \left(\frac{1}{j\omega C} \right) + 1 = \frac{1 + C^2\omega^2}{1 + C^2\omega^2} + j\omega \frac{L - C + C^2 L\omega^2}{1 + \omega^2 C^2}$$

$$I_m \{ Z_{AB}(j\omega_c) \} = 0 \rightarrow L - C + C^2 L\omega_c^2 = 0 \rightarrow \omega_c = \frac{1}{C} \sqrt{\frac{C}{L} - 1}$$

برای داشتن $\omega_c = 100$ با انتخاب $C = 0.01 F$ خواهیم داشت.

$$100 = \frac{1}{0.01} \sqrt{\frac{0.01}{L} - 1} \rightarrow L = 0.005 H$$

مسئله ۳۵



فرکانس تشدید ω_c چیست.

شکل مسئله ۳۵

حل: همانند مسئله قبل عمل می‌کنیم.

$$Z_{AB}(j\omega) = (1 + j.1/\omega) \parallel 50 + 50 \parallel \frac{1}{j.1/\omega} = \frac{50 + j50\omega}{50.1 + j.1/\omega} + \frac{50}{1 + j50\omega}$$

$$= \left[\frac{(50)(50.1) + 50\omega^2}{(50.1)^2 + (.1/\omega)^2} + \frac{50}{1 + (50\omega)^2} \right] + j50\omega \left[\frac{50}{(50.1)^2 + (.1/\omega)^2} - \frac{50}{1 + (50\omega)^2} \right]$$

$$I_m \{ Z_{AB}(j\omega_c) \} = 0 \rightarrow \frac{50}{(50.1)^2 + (.1/\omega_c)^2} - \frac{50}{1 + (50\omega_c)^2} = 0 \rightarrow \omega_c = 1.01$$

مسئله ۳۶

مکان ادمیتانس ورودی $Y(j\omega)$ را تعیین کنید.

شکل مسئله ۳۶

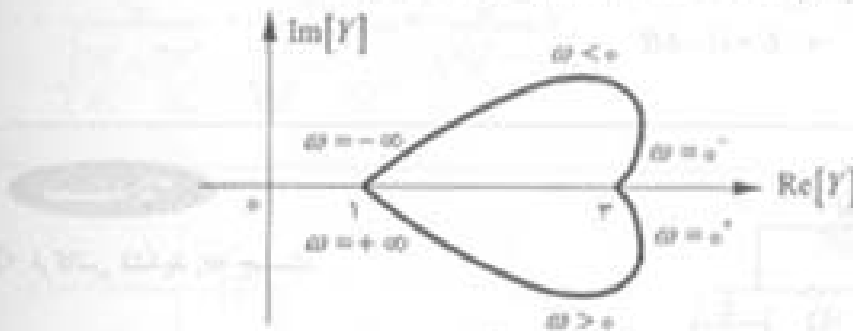
حل: با توجه به شکل مسئله داریم:

$$Y(j\omega) = 1 + \frac{1}{j\frac{\omega}{2} + \left(\frac{1}{1}\right) \parallel \left(\frac{1}{j\omega}\right)} = \left(1 + \frac{2}{(1-\omega^2) + \omega^2}\right) + j\left(\frac{-2\omega^2}{(1-\omega^2) + \omega^2}\right)$$

$$\lim_{\omega \rightarrow -\infty} Y(j\omega) = 2 + j\infty = 2 \angle 90^\circ \quad ; \quad \lim_{\omega \rightarrow +\infty} Y(j\omega) = 2 + j\infty = 2 \angle 90^\circ$$

$$\lim_{\omega \rightarrow -0} Y(j\omega) = 1 + j\infty = 1 \angle 90^\circ \quad ; \quad \lim_{\omega \rightarrow +0} Y(j\omega) = 1 + j\infty = 1 \angle 90^\circ$$

بنابراین مکان ادمیتانس $Y(j\omega)$ در صفحه مختلط بصورت زیر خواهد بود.



مسئله ۳۷

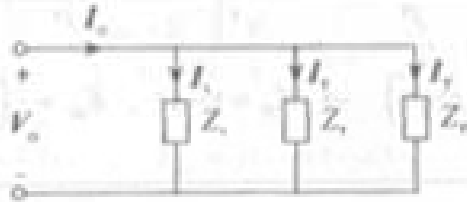
در داخل یک قطبی، سه عنصر با ایدمتانسهای Z_1 و Z_2 و Z_3 و با فازورهای جریان I_1 و I_2 و I_3 وجود دارند. شکل مدار داخل یک قطبی را رسم کنید. نوع و مقادیر هر عنصر را در فرکانس $\omega = 2$ تعیین کنید.

شکل مسئله ۳۷

حل: با توجه به فازورهای رسم شده داریم:

$$V_s = 2\angle 0^\circ, \quad I_2 = \sqrt{2}\angle -45^\circ, \quad I_1 = 1\angle 0^\circ, \quad I_3 = 2\angle 90^\circ$$

با توجه به صورت مسئله، یک نظریه را می توان بصورت زیر در نظر گرفت:



بنابراین داریم:

$$Z_1 = \frac{V_s}{I_1} = \frac{2e^{j0}}{1e^{j0}} = 2\Omega \rightarrow R = 2\Omega$$

$$Z_2 = \frac{V_s}{I_2} = \frac{2e^{j0}}{\sqrt{2}e^{-j45}} = \frac{1}{j} \rightarrow \omega C = \frac{1}{j}, \quad \omega = 2 \rightarrow C = \frac{1}{2}F$$

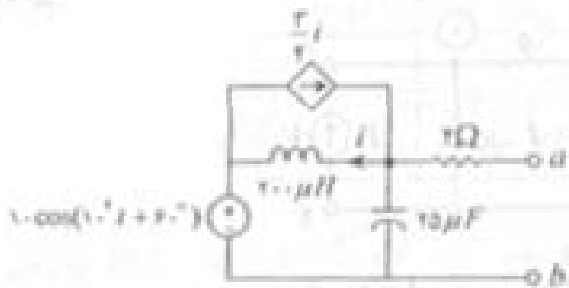
$$I_s = I_s - (I_1 + I_2) = \sqrt{2}e^{-j45} - (1 + 2e^{j90}) = -2j$$

$$Z_3 = \frac{V_s}{I_s} = \frac{2}{-2j} = j \rightarrow \omega L = 1, \quad \omega = 2 \rightarrow L = \frac{1}{2}H$$

بنابراین یک نظریه N یک مدار RLC موازی است که معادله آنها بصورت فوق می باشد.

مسئله ۳۸

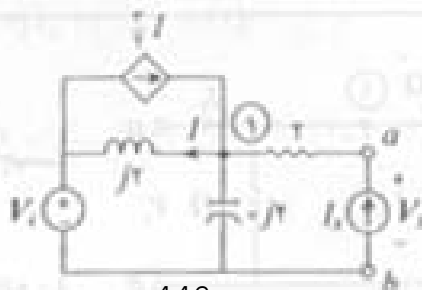
معادل تون دو سره و b را بدست آورید.



شکل مسئله ۳۸

حل: بدین منظور منبع جریان آزمایشی I_s را به دو سره و b وصل کرده و ولتاژ دو سر آن را بدست می آوریم.

با توجه به شکل مسئله $\omega = 10^3$ بوده و مدار در حالت پایمی سینوسی بصورت زیر خواهد بود.



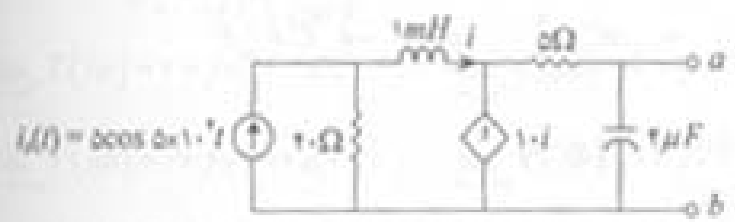
$$V_1 = V_2 - 2I_2, \quad V_1 = 1 \angle 90^\circ = 0 + j\omega\sqrt{2}, \quad I = \frac{V_1 - V_2}{j2} = \frac{V_2 - 2I_2 - (0 + j\omega\sqrt{2})}{j2}$$

$$\textcircled{1} \text{ برای KCL} \rightarrow \frac{V_2 - 2I_2 - (0 + j\omega\sqrt{2})}{j2} - \frac{1}{2} \left(\frac{V_2 - 2I_2 - (0 + j\omega\sqrt{2})}{j2} \right) + \frac{V_2 - 2I_2}{-j2} - I_2 = 0$$

$$\rightarrow V_2 = (2 - j2)I_2 + \frac{1}{2}(0 + j\omega\sqrt{2}) \rightarrow Z_{ab} = 2 - j2, \quad E_{oc} = \frac{1}{2}(0 + j\omega\sqrt{2}) = 0.5 \angle 90^\circ$$

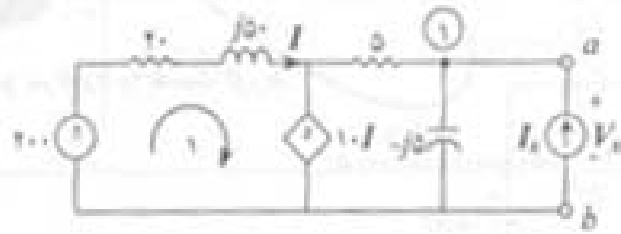
مسئله ۳۹

معادل تونن دو سره و b را بدست آورید.



شکل مسئله ۳۹

حل: بدین منظور منبع جریان آزمایشی را با به دو سره و b وصل کرده و ولتاژ دو سر آن را بدست می آوریم در حالت دایمی سینوسی مدار بصورت زیر خواهد بود که در آن $\omega = 5 \times 10^3$ بوده و از تبدیل تونن به تونن استفاده کرده ایم.



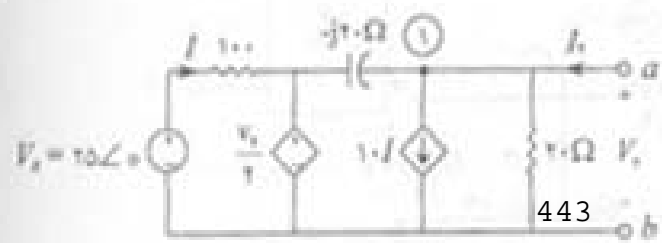
$$\text{برای KVL} \rightarrow -200 + 2I + j5I + 1I = 0 \rightarrow I = 2 - j2$$

$$\textcircled{1} \text{ برای KCL} \rightarrow \frac{V_2 - 1 \cdot (2 - j2)}{0} + \frac{V_2}{-j5} - I_2 = 0 \rightarrow V_2 = \left(\frac{0}{1} - j\frac{5}{1} \right) I_2 - j2$$

$$\rightarrow Z_{ab} = \frac{0}{1} - j\frac{5}{1}, \quad E_{oc} = -j2 = 2 \angle -90^\circ$$

مسئله ۴۰

معادل تونن دو سره و b چیست.



شکل مسئله ۴۰

حل: با توجه به شکل مسئله داریم:

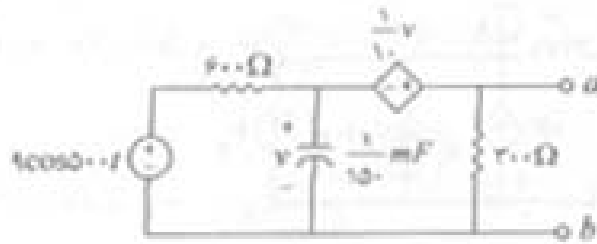
$$I = \frac{V_1 - V_2}{200} = \frac{50 - V_2}{200}$$

$$\text{KCL برای گره ۱} \rightarrow \frac{V_1 - V_2}{-j100} + 1 \cdot \left(\frac{50 - V_2}{200} \right) + \frac{V_1}{200} - I_2 = 0 \rightarrow V_1 = -j100 I_2 + j100$$

$$\rightarrow Z_{in} = -j100 \quad E_{oc} = j100 = 200 \angle 90^\circ$$

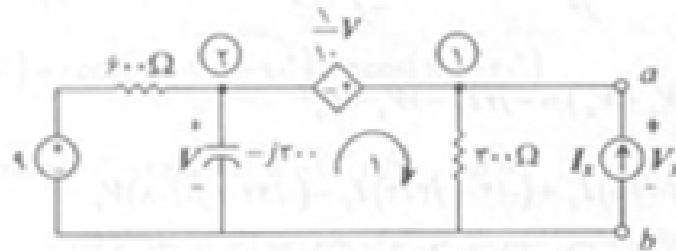
مسئله ۳۱

معادل تونین دو سر a و b چیست.



شکل مسئله ۳۱

حل: در حالت دایمی سینوسی مدار بصورت زیر خواهد بود که در آن منبع جریان آزمایشی را با به دو سر a و b وصل کرده ایم.



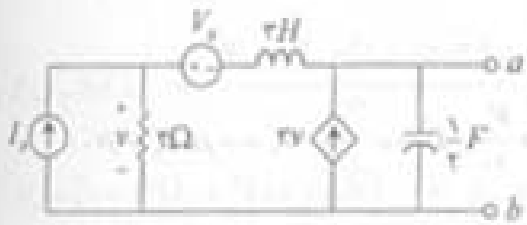
$$KVL برای مش ۱ \rightarrow -V - \frac{V}{10} + V_2 = 0 \rightarrow V = \frac{10}{11} V_2$$

$$\text{KCL برای گره مرکب شامل ۱ و ۱} \rightarrow \frac{\frac{10}{11} V_2 - 1}{500} + \frac{\frac{10}{11} V_2}{-j100} + \frac{V_2}{200} - I_2 = 0$$

$$\rightarrow V_2 = (128/3 - j12/7) I_2 + (1/3 - j/7)$$

$$\rightarrow Z_{in} = 128/3 - j12/7 \quad E_{oc} = 1/3 - j/7 = 1/7 \angle -33^\circ$$

مسئله ۲۲

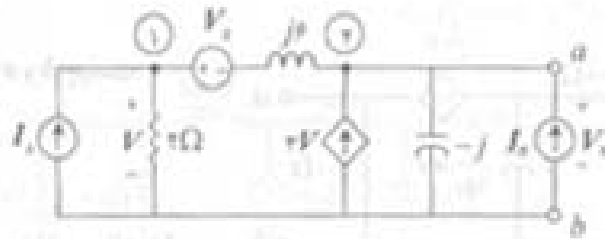


معادل تونین دو سره a و b چیست. $(\omega = 2)$

شکل مسئله ۲۲

حل: بدین منظور منبع جریان آزمایشی I_s را به دو سره a و b وصل کرده و از روش فلادری استفاده

میکنیم



$$\textcircled{1} \text{ KCL برای } I_s \rightarrow -I_s + \frac{(V - V_s) - V_s}{j2} + \frac{V_s}{1/j} = 0 \rightarrow V = \frac{1}{1+j2}(j2I_s + V_s + V_s)$$

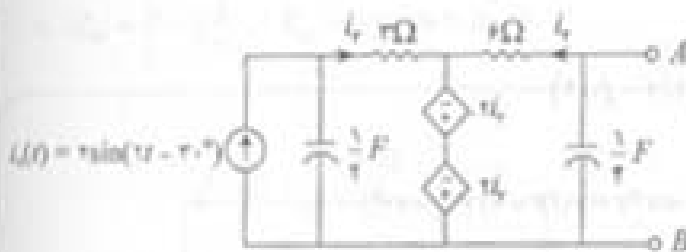
$$\textcircled{2} \text{ KCL برای } V_s \rightarrow \frac{V_s - (V - V_s)}{j2} - 2V + \frac{V_s}{-j} - I_s = 0 \rightarrow (1+18j)V = -j2I_s - 4V_s + V_s$$

$$\rightarrow \frac{1+18j}{1+j2}(j2I_s + V_s + V_s) = -j2I_s - 4V_s + V_s$$

$$\rightarrow V_s = -(1.8 + j.165)I_s + (-1.2 - j2/2)I_s - (-1.22 + j.1.8)V_s$$

$$\rightarrow Z_{ab} = -1.8 - j.165 \quad E_{oc} = (-1.2 - j2/2)I_s - (-1.22 + j.1.8)V_s$$

مسئله ۲۳



الف - $Z_{AB}(j\omega) = ?$

ب - معادل تونین دو سره A و B

چست

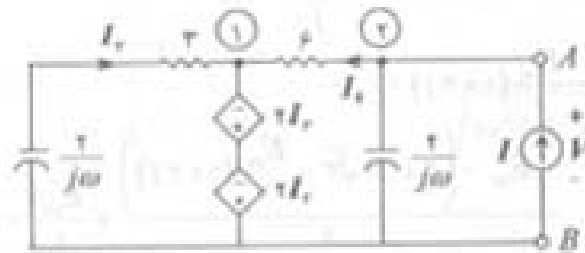
پ - اگر نقاط A و B اتصال کوتاه

شود، چه جریانی از شاخه AB

می گذرد

شکل مسئله ۲۳

حل : الف - بدین منظور منبع جریان آزمایشی I را به دو سر A و B وصل کرده و تمامی منابع نیسته را برابر صفر قرار می دهیم.



$$I_1 = \frac{V_1}{\tau + \frac{1}{j\omega}} = \frac{j\omega}{\tau + j\tau\omega} V_1 \quad , \quad I_2 = \frac{V - V_1}{\tau}$$

$$\rightarrow V_1 = -1I_1 - 1I_2 = \frac{-j\tau\omega}{\tau + j\tau\omega} V_1 + \frac{1}{\tau} V_1 - \frac{1}{\tau} V \quad \rightarrow V_1 = \frac{\tau + j\tau\omega}{\tau + j\tau\omega} V$$

$$\textcircled{1} \text{ KCL } \rightarrow \frac{V - \left(\frac{\tau + j\tau\omega}{\tau + j\tau\omega} \right) V}{\tau} + \frac{V}{j\omega} - I = 0$$

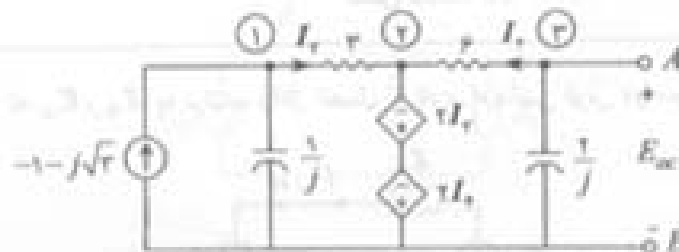
$$(\tau + j\tau\omega)V = \tau I \quad \rightarrow Z(j\omega) = \frac{V}{I} = \frac{\tau}{\tau + j\tau\omega}$$

ب - ابتدا فازور منبع جریان ورودی را بدست می آوریم.

$$i_1(t) = \tau \sin(\pi - 30^\circ) = \tau \cos(\pi - 30^\circ - 90^\circ) = \tau \cos(\pi - 120^\circ)$$

$$\rightarrow I_1 = \tau \angle 120^\circ = \tau \cos 120^\circ - j\tau \sin 120^\circ = -\tau - j\sqrt{3}\tau \quad , \quad \omega = \tau$$

بنابراین شکل مدار را در حالت دایمی سینوسی می توان بصورت زیر در نظر گرفت.



$$\begin{cases} I_1 = \frac{V_1 - V_2}{\tau} \\ I_2 = \frac{V_2 - V_1}{\tau} \end{cases} \rightarrow V_1 = -1I_1 - 1I_2 = V_1 - \frac{V_1 - V_2}{\tau} - \tau \frac{V_2 - V_1}{\tau} \rightarrow V_1 = -\frac{V_2}{\tau} = -\frac{E_{\infty}}{\tau}$$

$$\textcircled{1} \text{ KCL برای } i_1 \rightarrow -(-1-j\sqrt{2}) + \frac{-E_{oc}}{1} + \frac{-E_{oc} - V_1}{2} = 0$$

$$\rightarrow V_1 = 2 + j2\sqrt{2} - \frac{E_{oc}}{1}(1+j2)$$

$$\textcircled{2} \text{ KCL برای } i_2 \rightarrow -\frac{E_{oc} - \left(2 + j2\sqrt{2} - \frac{E_{oc}}{1}(1+j2)\right)}{2} + \frac{E_{oc}}{1} = 0$$

$$\rightarrow E_{oc} = \frac{1+j\sqrt{2}}{1+j2} = \frac{2\angle 45^\circ}{\sqrt{10}\angle 63.4^\circ} = 1.105\angle -18.4^\circ$$

و با استفاده از $Z_{th}(j\omega)$ بدست آمده در قسمت (الف) امپدانس تونن را بدست خواهیم آورد.

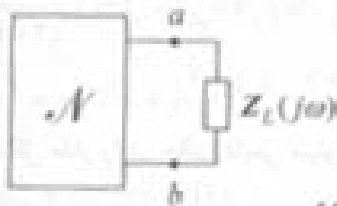
$$Z_{th} = Z_{th}(j\omega) = \frac{A}{2+j2} = -j1 - j1/2$$

پس با استفاده از نمودار معادل تونن بدست آمده در قسمت (ب) خواهیم داشت:

$$I_{oc} = \frac{E_{oc}}{Z_{th}} = \frac{1.105\angle -18.4^\circ}{-j1 - j1/2} = \frac{1.105\angle -18.4^\circ}{1.5\angle -90^\circ} = 0.737\angle 71.6^\circ \rightarrow i_{oc}(t) = \cos(2t + 71.6^\circ)$$

مسئله ۲۰

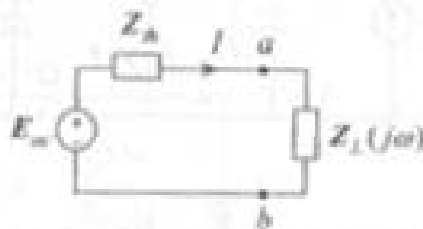
معادل تونن دو سره ab چیست. (یک قطبی N ، خطی و تغییر ناپذیر با زمان و با منابع ثابت هم فرکانس بوده و در حالت دایمی سینوسی است.)



$Z_L(j\omega)$	∞	$-j8$	$-j2$
$ V_{ab} $	100	160	$\frac{200}{3}$

شکل مسئله ۲۰

حلی: فرض کنید که E_{oc} و Z_{th} به ترتیب ولتاژ اتصال کوتاه و امپدانس تونن دو سره ab باشد.



$$V_{ab} = \frac{Z_L}{Z_{th} + Z_L} E_{oc} = \frac{\text{Re}(Z_L) + j\text{Im}(Z_L)}{\text{Re}(Z_{th}) + \text{Re}(Z_L) + j[\text{Im}(Z_{th}) + \text{Im}(Z_L)]} E_{oc}$$

$$\rightarrow |V_{ab}| = \frac{\sqrt{\operatorname{Re}^2(Z_L) + \operatorname{Im}^2(Z_L)}}{\sqrt{[\operatorname{Re}(Z_{th}) + \operatorname{Re}(Z_L)]^2 + [\operatorname{Im}(Z_{th}) + \operatorname{Im}(Z_L)]^2}} |E_{oc}|$$

$$\begin{cases} |V_{ab}| = 100 \\ Z_L = \infty \end{cases} \rightarrow 100 = |E_{oc}| \cdot \begin{cases} |V_{ab}| = 100 \\ Z_L = -j8 \end{cases} \rightarrow 100 = \frac{A}{\sqrt{\operatorname{Re}^2(Z_L) + (\operatorname{Im}(Z_L) - 8)^2}}$$

$$\begin{cases} |V_{ab}| = \frac{100}{\tau} \\ Z_L = -j\tau \end{cases} \rightarrow \frac{100}{\tau} = \frac{A}{\sqrt{\operatorname{Re}^2(Z_L) + (\operatorname{Im}(Z_L) - \tau)^2}}$$

$$\begin{cases} \operatorname{Re}^2(Z_L) + (\operatorname{Im}(Z_L) - 8)^2 = 10 \\ \operatorname{Re}^2(Z_L) + (\operatorname{Im}(Z_L) - \tau)^2 = 1 \end{cases} \rightarrow \begin{cases} \operatorname{Re}(Z_L) = \tau \\ \operatorname{Im}(Z_L) = \tau \end{cases} \rightarrow Z_L = \tau + j\tau$$

مسئله ۲۵

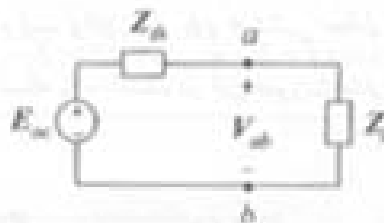
۱) امپدانس دو سر θ و ϕ چیست.



Z_L	∞	τ	1τ
$V_{ab(\text{rms})}$	100	τ	$\frac{100}{\tau}$

شکل مسئله ۲۵

حل: فرض کنید که E_{oc} و Z_{th} به ترتیب ولتاژ مدار باز و امپدانس معادل تونن مدار خطی و تغییر ناپذیر با زمان باشد. امپدانس دیده شده از دو سر θ و ϕ برابر امپدانس معادل تونن Z_{th} می باشد که در ادامه آن را محاسبه خواهیم کرد.



با استفاده از عبارت بدست آمده برای $|V_{ab}|$ در مسئله قبل داریم:

$$V_{ab(\text{rms})} = \frac{|V_{ab}|}{\sqrt{2}} = \frac{\sqrt{\operatorname{Re}^2(Z_L) + \operatorname{Im}^2(Z_L)}}{\sqrt{[\operatorname{Re}(Z_{th}) + \operatorname{Re}(Z_L)]^2 + [\operatorname{Im}(Z_{th}) + \operatorname{Im}(Z_L)]^2}} \frac{|E_{oc}|}{\sqrt{2}}$$

$$\begin{cases} V_{ab(\text{max})} = 1\sqrt{2} \\ Z_L = \infty \end{cases} \rightarrow 1\sqrt{2} = \frac{|E_{oc}|}{\sqrt{r}} = \frac{1\sqrt{2}}{\sqrt{r}} \rightarrow r = 1$$

$$\begin{cases} V_{ab(\text{max})} = 2 \\ Z_L = r \end{cases} \rightarrow 2 = \frac{2}{\sqrt{(\text{Re}(Z_{th}) + r)^2 + \text{Im}^2(Z_{th})}} \rightarrow \sqrt{(\text{Re}(Z_{th}) + r)^2 + \text{Im}^2(Z_{th})} = 1$$

$$\begin{cases} V_{ab(\text{max})} = 1/\sqrt{2} \\ Z_L = 1\sqrt{2} \end{cases} \rightarrow 1/\sqrt{2} = \frac{1\sqrt{2}}{\sqrt{(\text{Re}(Z_{th}) + r)^2 + \text{Im}^2(Z_{th})}} \rightarrow \sqrt{(\text{Re}(Z_{th}) + r)^2 + \text{Im}^2(Z_{th})} = 2$$

$$\begin{cases} (\text{Re}(Z_{th}) + r)^2 + \text{Im}^2(Z_{th}) = 1 & \rightarrow \begin{cases} \text{Re}(Z_{th}) = 1 \\ \text{Im}(Z_{th}) = 1 \end{cases} \rightarrow Z_{th} = 1 + j1 \\ (\text{Re}(Z_{th}) + 1\sqrt{2})^2 + \text{Im}^2(Z_{th}) = 4 \end{cases}$$

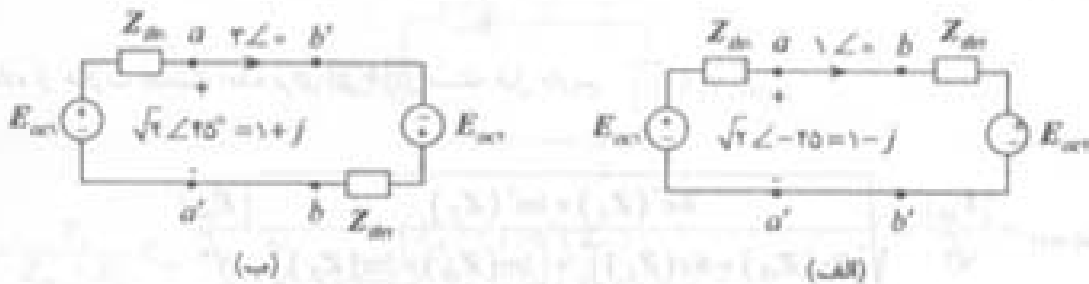
مسئله ۴۶

مدارهای معادل تونن شبکه های N_1 و N_2 را بدست آورید.

$I_{ab} = 2\angle 0^\circ, V_{ab} = \sqrt{2}\angle -45^\circ$ (ب) $I_{ab} = 1\angle 0^\circ, V_{ab} = \sqrt{2}\angle -45^\circ$ (الف)

شکل مسئله ۴۶

حل: فرض کنیم که E_{oc} و Z_{th} به ترتیب ولتاژ مدار باز و امپدانس معادل تونن شبکه N_1 و N_2 به ترتیب ولتاژ مدار باز و امپدانس معادل تونن شبکه N_2 باشند. در این صورت مدارهای (الف) و (ب) را می توان بصورت زیر رسم کرد.



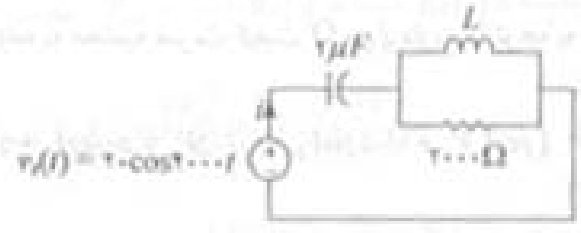
با توجه به شکلهای (الف) و (ب) داریم:

$$\begin{cases} \text{شکل الف} \rightarrow -E_{av} + Z_{av} + (1-j) = 0 \\ \text{شکل ب} \rightarrow -E_{av} + 2Z_{av} + (1+j) = 0 \end{cases} \rightarrow \begin{cases} E_{av} = (1-j) = \sqrt{2} \angle -45^\circ \\ Z_{av} = -j \end{cases}$$

$$\begin{cases} \text{شکل الف} \rightarrow -(1-j) + Z_{av} + E_{av} = 0 \\ \text{شکل ب} \rightarrow -(1+j) - E_{av} + 2Z_{av} = 0 \end{cases} \rightarrow \begin{cases} E_{av} = -1.5 - j = \sqrt{1.25} \angle -150^\circ \\ Z_{av} = -1.5 \end{cases}$$

مسئله ۲۷

L را چنان تعیین کنید که v و i هم فاز باشند.



شکل مسئله ۲۷

حل: با توجه به شکل مسئله و در حالت دایمی سینوسی و با توجه به اینکه $\omega = 2000$ می باشد داریم:

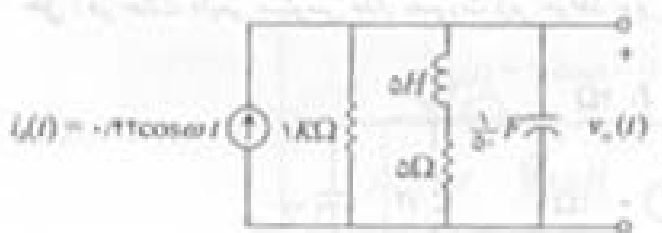
$$Z_{eq} = \left[\frac{1}{j1000 \times 2} + (j2000 \times L \parallel 2000) \right] V_s = \frac{8000L}{1+2L} + j \left(\frac{-500L + 2000L - 1125}{1+2L} \right)$$

$$I = \frac{V_s}{Z_{eq}} = \frac{|V_s|}{|Z_{eq}|} \angle (\angle V_s - \angle Z_{eq})$$

شرط اینکه I هم فاز V_s باشد این است که $\angle Z_{eq} = 0$ باشد و این یعنی اینکه Z_{eq} اعمی خواص باشد و یا اینکه قسمت موهومی آن برابر صفر شود.

$$\text{Im}(Z_{eq}) = 0 \rightarrow -500L + 2000L - 1125 = 0 \rightarrow L = 7/19 H \approx 37/19 (mH)$$

مسئله ۲۸



شکل مسئله ۲۸

- (۱) فرکانس تشدید ω_0 مدار چیست.
- (۲) دامنه ولتاژ $v(t)$ در این فرکانس چقدر است.
- (۳) $Q = ?$
- (۴) پهنای باند مدار را تعیین کنید.

حل : ابتدا ادمیتانس دهنده شده از دو مجموع جبراً را محاسبه می کنیم.

$$Y(j\omega) = \frac{1}{1000} + \frac{1}{5 + j50\omega} + \frac{j\omega}{50} = \frac{2 \cdot 1 + \omega^2}{1000 \cdot (1 + \omega^2)} + j \frac{\omega(2 - \omega^2 - 1000)}{1000 \cdot (1 + \omega^2)}$$

$$\text{Im}\{Y(j\omega_0)\} = 0 \rightarrow 2 - \omega_0^2 - 1000 = 0 \rightarrow \omega_0 = \sqrt{2} \left(\frac{\text{rad}}{\text{sec}} \right)$$

دامنه ولتاژ خروجی به ازای $\omega_0 = \sqrt{2}$ بصورت زیر بدست می آید.

$$V_o(j\tau) = \frac{I(j\tau)}{Y(j\tau)} = \frac{-j\tau}{\frac{2 \cdot 1 + \tau^2}{1000 \cdot (1 + \tau^2)} + j0} = 20 \rightarrow |V_o(j\tau)| = 20 \cdot V$$

در ادامه به محاسبه ضریب کیفیت Q می پردازیم. با توجه به شکل مسئله داریم.

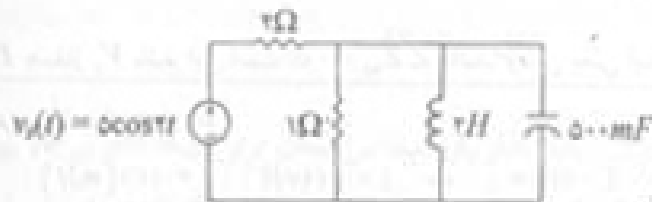
$$\text{KCL} \rightarrow \frac{V_o}{50} + \frac{V_o}{5 + j50\omega} + \frac{V_o}{1000} = I_s \rightarrow (j\omega) V_o + 10 \cdot 0.5 j\omega V_o + 10 \cdot 10^{-3} V_o = 50 - j\omega I_s + 50 \cdot I_s$$

$$\omega_0 = 10 \cdot 0.5 \rightarrow Q = \frac{\omega_0}{\Delta\omega} = \frac{\sqrt{2}}{10 \cdot 0.5} = 2/\sqrt{2} \quad \Delta\omega = \frac{\omega_0}{Q} = \frac{\sqrt{2}}{2/\sqrt{2}} = 10 \cdot 0.5$$

مسئله ۲۹

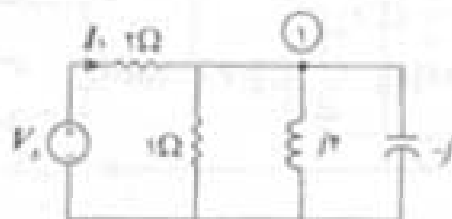
توان متوسط تحویل داده شده به هر عنصر را تعیین کنید.

نشان دهید که توان متوسط تحویل داده شده توسط منبع برابر مجموع توانهای متوسط در بارها شده توسط عناصر دیگر می باشد.



شکل مسئله ۲۹

حل : در حالت دائمی سینوسی مدار بصورت زیر خواهد بود.



① برای KCL $\rightarrow \frac{V_1 - 5}{2} + \frac{V_1}{1} + \frac{V_1}{j2} + \frac{V_1}{-j} = 0 \rightarrow V_1 = \frac{2}{3} - j\frac{2}{3} \rightarrow |V_1| = \frac{2\sqrt{2}}{3}$

$I_1 = \frac{5 - \left(\frac{2}{3} - j\frac{2}{3}\right)}{2} = \frac{11}{6} + j\frac{2}{6} \rightarrow |I_1| = \frac{11\sqrt{5}}{6}$

بنابراین توانهای متوسط تحویل داده شده به عناصر بصورت زیر بدست خواهد آمد.

مقاومت 2Ω : $P_{avg} = \frac{|I_1|^2}{2} \text{Re}\{2\} = \frac{|I_1|^2}{2} \text{Re}\{2\} = |I_1|^2 = \frac{11\sqrt{5}}{6} \text{ W}$

مقاومت 1Ω : $P_{avg} = \frac{|V_1|^2}{1} \text{Re}\{1\} = \frac{|V_1|^2}{1} \text{Re}\{1\} = \frac{|V_1|^2}{1} = \frac{2\sqrt{2}}{18} \text{ W}$

تلف $2j\Omega$: $P_{avg} = \frac{|V_1|^2}{2} \text{Re}\left\{\frac{1}{j2}\right\} = \frac{|V_1|^2}{2} (-) = 0$

خازن $500mF$: $P_{avg} = \frac{|V_1|^2}{1} \text{Re}\left\{\frac{1}{-j}\right\} = \frac{|V_1|^2}{1} (-) = 0$

توان ظاهری تحویل داده شده توسط منبع V_s برابر است با:

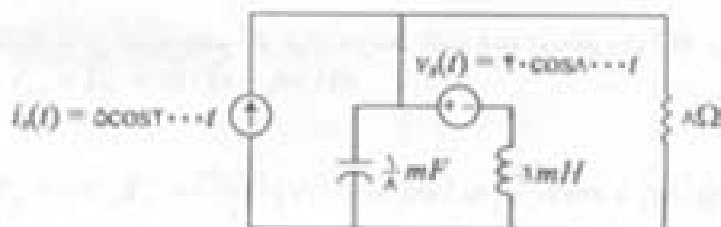
$S = \frac{1}{2} V_s(I_1) = \frac{5}{2} \left(\frac{11}{6} - j\frac{2}{6}\right) = \frac{55}{12} - j\frac{5}{6} \rightarrow P_{avg} = \frac{55}{12} \text{ W}$

واضح است که توان متوسط تحویل داده شده توسط منبع برابر مجموع توان های متوسط دریافت شده توسط عناصر دیگر می باشد (برای

$P_{avg} + P_{avg} + P_{avg} + P_{avg} = \frac{11\sqrt{5}}{6} + \frac{2\sqrt{2}}{18} + 0 + 0 = \frac{55}{12} = P_{avg}$

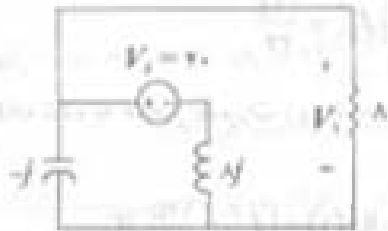
مسئله ۵۰

توان متوسط تلف شده توسط مقاومت AC را تعیین کنید.



شکل مسئله ۵۰

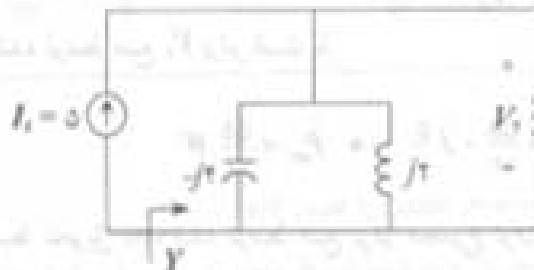
حل: از آنجا که فراکتس زاویه ای منابع متفاوت است لذا اثر هر یک را به تنهایی بررسی خواهیم کرد. فرض $\omega = 8000$ ، $V_s = 20$ و $I_s = 5$ مدار بصورت زیر خواهد شد.



$$V_o = \frac{-j\omega A}{-j\omega A + j\omega A} \cdot 20 = \frac{-j20}{A + j20} \rightarrow |V_o| = \frac{20}{\sqrt{A^2 + 20^2}} = 5/10 \text{ V}, Y = \frac{1}{A}$$

$$\rightarrow P_{av} = \frac{|V_o|^2}{2} \text{Re}\{Y\} = \frac{(5/10)^2}{2} \left(\frac{1}{A}\right) = 2 \text{ W}$$

حال فرض می کنیم $\omega = 20000$ ، $V_s = 20$ و $I_s = 5$ در این صورت مدار بصورت زیر خواهد بود.



$$Y = \frac{1}{-j\omega A} + \frac{1}{j\omega A} + \frac{1}{A} = \frac{1}{A} - j\frac{2}{A} = \frac{1}{A}(1 - j2)$$

$$\rightarrow V_o = \frac{I_s}{Y} = \frac{5}{1 - j2} = \frac{5}{\sqrt{5}} \rightarrow |V_o| = \frac{5}{\sqrt{5}} = \sqrt{5} \text{ V}$$

$$\rightarrow P_{av} = \frac{|V_o|^2}{2} \text{Re}\{Y\} = \frac{(\sqrt{5})^2}{2} \left(\frac{1}{A}\right) = 2 \text{ W}$$

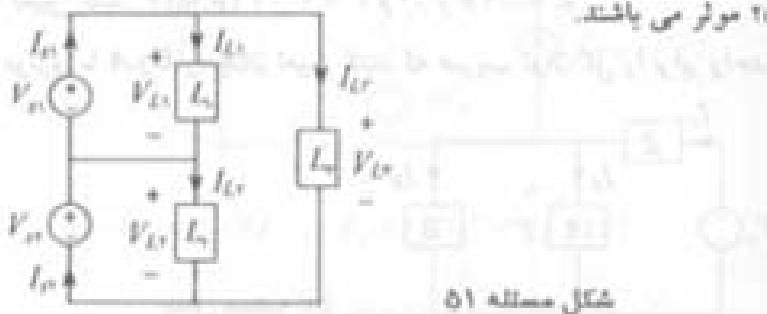
در نهایت بنا بر قضیه جمع آثار توان متوسط تلف شده در مقاومت 8Ω برابر خواهد شد با:

$$P_{av} = P_{av1} + P_{av2} = 2 + 2 = 4 \text{ W}$$



مسئله ۵۱

با راکتانس 50Ω می باشد. توان مختلطی که هر منبع تحویل می دهد چیست. V_{r1} و V_{r2} هر یک برای فازور $150\angle 0^\circ$ ولت می باشند.



حل : با توجه به شکل مسئله داریم.

$$V_{L1} = V_{r1} = 150 \text{ (rms)} = 150\sqrt{2} \quad ; \quad P_{L1} = \frac{1}{2} V_{L1} I_{L1}$$

$$\rightarrow I_{L1} = \frac{2 P_{L1}}{V_{L1}} = \frac{2(7/5 + j1/5) \times 10^3}{150\sqrt{2}} = 22/22 + j2/12$$

$$\cos \phi_{L2} = -0.7071 \text{ (بسیار)} \rightarrow P_{L2} = 10 \angle \cos^{-1}(-0.7071) = 10 \angle 135^\circ = 2/1 + j1/1 \text{ KVA}$$

$$V_{L2} = V_{r2} = 150 \text{ (rms)} = 150\sqrt{2} \rightarrow I_{L2} = \frac{2 P_{L2}}{V_{L2}} = \frac{2(2/1 + j1/1) \times 10^3}{150\sqrt{2}} = 10/12 + j02/22$$

$$V_{L3} = V_{r1} + V_{r2} = 50\sqrt{2} \rightarrow I_{L3} = V_{L3} Y_{L3} = 50\sqrt{2} \left(\frac{1}{12/5} + \frac{1}{j50} \right) = 02/2 - j12/1$$

$$\bar{I}_{r1} = \bar{I}_{L1} + \bar{I}_{L3} = 12/12 + j12/12$$

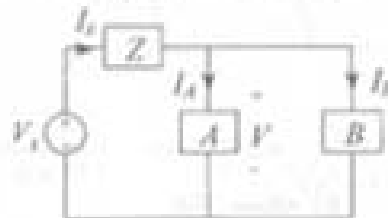
$$\rightarrow P_{r1} = \frac{1}{2} V_{r1} \bar{I}_{r1} = \frac{150\sqrt{2}}{2} (12/12 + j12/12) = 12\sqrt{2} + j12\sqrt{2}$$

$$\bar{I}_{r2} = \bar{I}_{L2} + \bar{I}_{L3} = 12/12 + j02/22$$

$$\rightarrow P_{r2} = \frac{1}{2} V_{r2} \bar{I}_{r2} = \frac{150\sqrt{2}}{2} (12/12 + j02/22) = 12\sqrt{2} + j12.12$$

مسئله ۵۲

- ⊞ بار A القایی و توان ۱۰KVA با ضریب توان ۰.۶ مصرف می کند.
- ⊞ بار B خازنی و توان ۵KVA با ضریب توان ۰.۸ مصرف می کند.
- ⊞ V_s را تعیین کنید. $V = ۱۰۰\text{V (RMS)}$ و $Z = -۰.۱۶ + j۰.۱۶$
- ⊞ بار C موازی با A و B را چنان تعیین کنید که ضریب توان کلی را برابر واحد کند.



شکل مسئله ۵۲

حل: با توجه به شکل و داده های مسئله داریم:

$$\cos \phi_A = ۰.۶ \text{ (پسند) } \rightarrow P_A = ۱۰ \angle \cos^{-1} ۰.۶ = ۱۰ \angle ۵۳.۱۳^\circ = ۶ + j۸ \text{ KVA}$$

$$\cos \phi_B = ۰.۸ \text{ (پسند) } \rightarrow P_B = ۱۰ \angle \cos^{-1} ۰.۸ = ۱۰ \angle -۳۶.۸۷^\circ = ۸ - j۶ \text{ KVA}$$

می دانیم که $P = \frac{1}{2}VI$ بنابراین $I = \frac{2P}{V}$ بوده و خواهیم داشت:

$$I_s = I_A + I_B = \frac{2P_A}{V} + \frac{2P_B}{V} = \frac{2(P_A + P_B)}{V} = \frac{2(۱۰ \angle ۵۳.۱۳^\circ)}{۱۰ \angle 0^\circ} = ۲ \angle ۵۳.۱۳^\circ + j۲ \angle ۱۶.۱۳^\circ$$

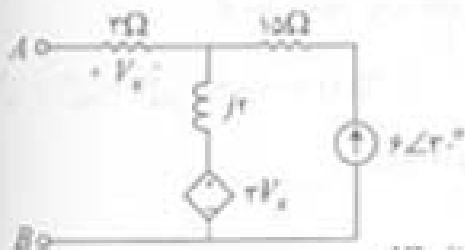
$$V_s = ZI_s + V = (-۰.۱۶ + j۰.۱۶)(۲ \angle ۵۳.۱۳^\circ + j۲ \angle ۱۶.۱۳^\circ) + ۱۰ \angle 0^\circ = ۱۶.۲ \angle ۶۷^\circ + j۲ \angle ۰^\circ$$

توان کلی دریافتی بارها و با توان تحویلی منبع ولتاژ برابر است با:

$$P_s = \frac{1}{2}V_s I_s = \frac{1}{2}(۱۶.۲ \angle ۶۷^\circ + j۲ \angle ۰^\circ)(۲ \angle ۵۳.۱۳^\circ + j۲ \angle ۱۶.۱۳^\circ) = ۱۱۵.۰۸ + j۱۰.۷۹$$

برای اینکه ضریب توان برابر یک شود باید با یک خازنی با توان واکنشی منفی برابر ۱۰.۷۹ VAR موازی کنیم تا قسمت موهومی P_s برابر صفر شده و ضریب توان کلی برابر واحد گردد.

مسئله ۵۳



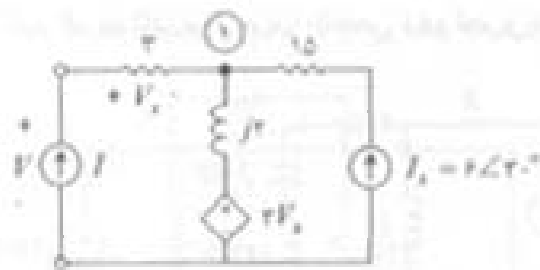
شکل مسئله ۵۳

⊞ چه امپدانس باید در سرهای A و B قرار داد تا

بیشترین توان متوسط به آن منتقل گردد.

⊞ حداکثر توان دریافتی این امپدانس چقدر است.

حل: ابتدا معادل تونین دو سر A و B را بدست می آوریم. بدین منظور منبع جریان آزمایشی I را به دو سر A و B وصل کرده و ولتاژ دو سر آن را محاسبه می کنیم.

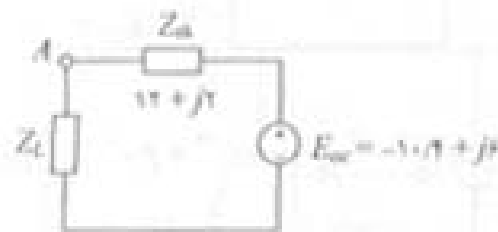


$$V_s = \tau I, \quad V_s = V - V_s = V - \tau I, \quad I_s = +4\angle 20^\circ = \tau + j5\tau$$

$$\textcircled{1} \text{ KCL بر روی گره } \rightarrow -I + \frac{(V - \tau I) - \tau(\tau I)}{j5} - (\tau + j5\tau) = 0$$

$$\rightarrow V = (12 + j5)I - 10(\tau + j5\tau)$$

با در نظر گرفتن مدار معادل تونین و همپدانس بار Z_L برای دو سر A و B مدار بصورت زیر خواهد شد.



شرط انتقال توان ماکزیمم به Z_L عبارتست از:

$$Z_L = \bar{Z}_{th} \rightarrow Z_L = 12 - j5$$

و مقدار توان متوسط ماکزیمم برابر خواهد شد با:

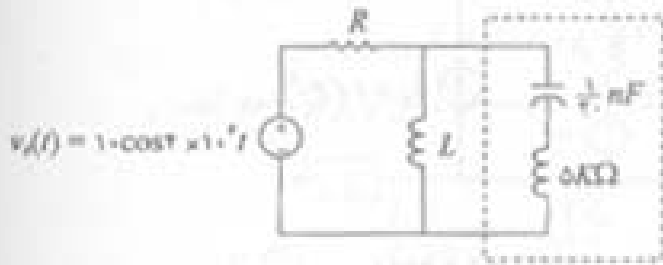
$$\begin{aligned} \max P_m &= \frac{1}{2} |I_L|^2 \operatorname{Re}\{Z_L\} = \frac{1}{2} \left| \frac{E_{th}}{Z_L + Z_{th}} \right|^2 \operatorname{Re}\{Z_L\} = \frac{1}{2} \left| \frac{-10\angle 20^\circ + j5}{(12 - j5) + (12 + j5)} \right|^2 \operatorname{Re}\{12 - j5\} \\ &= 1/5 \text{ W} \end{aligned}$$

روش ساده تر این است که از رابطه زیر استفاده کنیم.

$$\max P_m = \frac{|E_{th}|^2}{8R_L} = \frac{|10|^2}{8(12)} = 1/5 \text{ W}$$

مسئله ۵۴

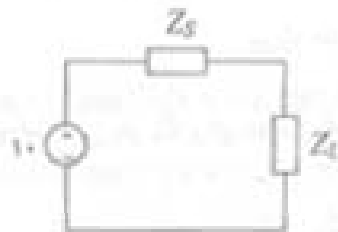
◀ R و L را چنان تعیین کنید که حداکثر توان به بار مشخص شده تحویل داده شود.



شکل مسئله ۵۴

حل : در حالت دایمی سینوسی و با در نظر گرفتن $\omega = 1 \times 10^3$ مدار را می توان بصورت زیر در نظر

گرفت.



که در آن

$$Y_L = \frac{1}{5 \times 10^3 + \frac{1}{j\omega \times 10^{-8} + \frac{1}{5 \times 10^3}}} = \frac{1}{5000 - j5000} = 10^{-4} + j10^{-4}$$

$$Y_s = \frac{1}{R} + \frac{1}{j\omega \times 10^{-2} L} = \frac{1}{R} - \frac{j}{1 \times 10^{-2} L}$$

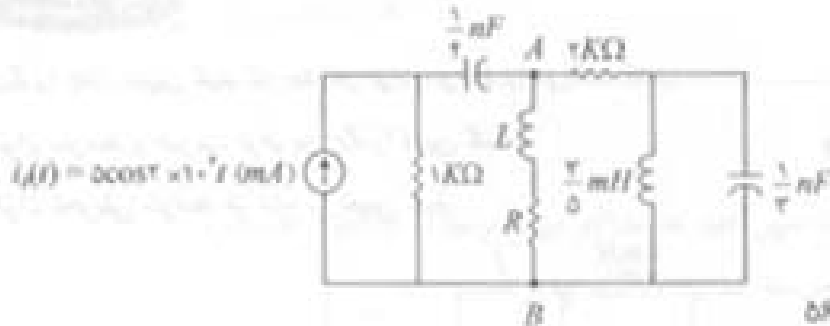
شرط انتقال توان ماکزیمم به بار Z_L عبارتست از:

$$Z_L = Z_s \rightarrow Y_L = Y_s \rightarrow \frac{1}{R} - j \frac{1}{1 \times 10^{-2} L} = 10^{-4} - j10^{-4}$$

$$\rightarrow \begin{cases} \frac{1}{R} = 10^{-4} & \rightarrow R = 10 \text{ k}\Omega \\ \frac{1}{1 \times 10^{-2} L} = 10^{-4} & \rightarrow L = 10 \text{ mH} \end{cases}$$

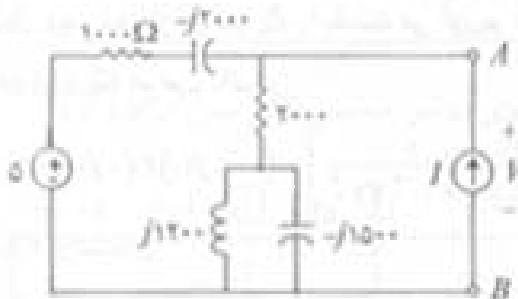
مسئله 56

1) R و L را چنان تعیین کنید که بیشترین توان توسط R جذب شود.



شکل مسئله 56

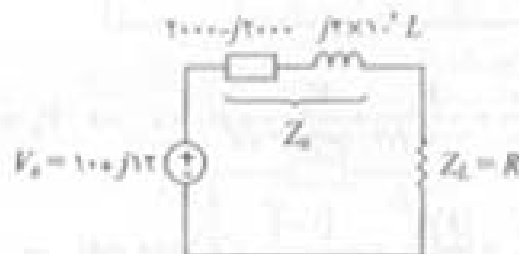
حلی ابتدا معادل نون دو سر A و B را بدست می آوریم. بدین منظور منبع جریان i را به دو سر A و B وصل کرده و ولتاژ دو سر آن را تعیین می کنیم. با فرض اینکه مدار در حالت دایمی سینوسی است و اینکه $\omega = 2 \times 10^3$ و با استفاده از تبدیل نون-نون مدار را می توان بصورت زیر رسم کرد.



$$\text{④ KVL بر روی کره} \rightarrow \frac{V-0}{1000-j2000} + \frac{V}{2000+(j1200)\|(-j1500)} - I = 0$$

$$\rightarrow V = (2000-j2000)I + 1000 + j1200$$

بنابراین مدار داده شده را می توان بصورت زیر رسم کرد.



شرط اینکه بیشترین توان توسط مقاومت R جذب شود عبارتست از:

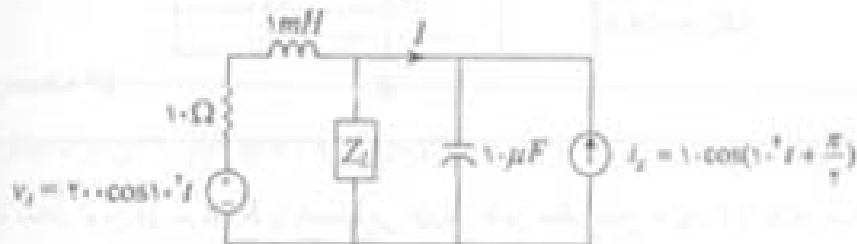
$$Z_L = Z_L \rightarrow R = 2 \dots + j(2 \dots - 2 \times 10^{-2} L) \rightarrow \begin{cases} R = 2 \dots = 2 \text{K}\Omega \\ 2 \dots - 2 \times 10^{-2} L = 0 \rightarrow L = 1 \text{mH} \end{cases}$$

مسئله ۵۷

۱) Z_L را چنان تعیین کنید که حداکثر توان متوسط را دریافت کند.

۲) توان متوسط و ضریب توان بار Z_L را تعیین کنید.

۳) توان تحویلی متوسط هر منبع را تعیین کنید.



شکل مسئله ۵۷

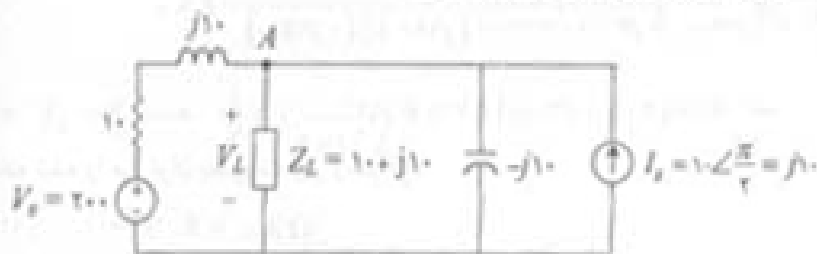
حل: ابتدا معادلات معادل دیده شده از دو سر Z_L را بدست می آوریم. از آنجا که فرکانس زاویه ای هر دو منبع یکسان و برابر $\omega = 10^4$ است لذا خواهیم داشت:

$$Z_s = (1 + j) \times 10^{-2} \times 10^4 P \left(\frac{1}{j \times 10^{-6} \times 10^4} \right) = (1 + j) P(-j10) = 1 - j10$$

شرط انتقال توان ماکزیمم به Z_L عبارتست از:

$$Z_L = Z_s^* = 1 + j10$$

با انتخاب Z_L بدست آمده مدار بصورت زیر خواهد شد.



۱) KCL برای گره A: $\frac{V_L - 200}{1 + j10} + \frac{V_L}{1 + j10} + \frac{V_L}{-j10} - 10 = 0 \rightarrow V_L = 100$

$$\rightarrow P_L = \frac{1}{2} I_L P_L = \frac{1}{2} \frac{V_L}{Z_L} P_L = \frac{|V_L|^2}{2|Z_L|} = \frac{(100)^2}{2(10)} = 1000 \text{ W} \rightarrow \max P_{L_{\text{max}}} = 10 \text{ W}$$

و ضریب توان بار Z_L عبارتست از:

$$\cos \phi_L = \cos \left(\tan^{-1} \frac{250}{250} \right) = \cos 45^\circ = 0.707$$

در ادامه به محاسبه توان تحویلی متوسط منابع می پردازیم.

$$P_{I(AC)} = \frac{1}{2} V_L I_L = \frac{1}{2} (100)(-j10) = -500j \rightarrow P_{I(AC)} = 0$$

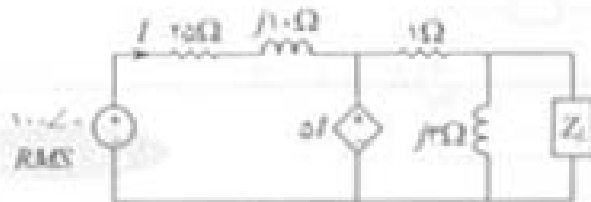
$$P_{I(AC)} = P_{I(AC)} - P_{I(AC)} = 250 - 0 = 250 \text{ W}$$

مسئله ۵۸

الف - Z_L را چنان تعیین کنید که حداکثر توان متوسط به آن انتقال داده شود.

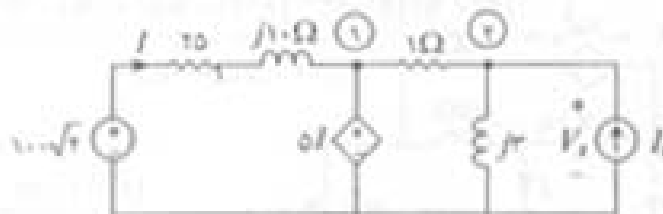
ب - مقدار توان متوسط انتقال داده شده چقدر است.

پ - چند درصد از توان تولید شده به Z_L انتقال داده می شود.



شکل مسئله ۵۸

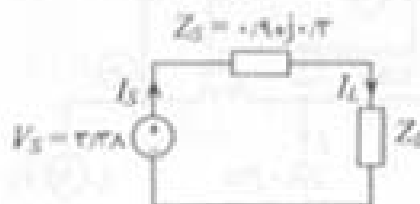
حل: الف - ابتدا معادل تون دو سر امپدانس Z_L را تعیین خواهیم کرد.



$$I = \frac{100\sqrt{2} - V_1}{25 + j10} \rightarrow I = \frac{100\sqrt{2} - 5I}{25 + j10} \rightarrow I = 2/23 - j/21$$

$$\text{KCL برای } I_o \text{ : } \frac{V_2 - (2/23 - j/21)}{1} + \frac{V_2}{j3} - I_o = 0 \rightarrow V_2 = (-j/9 + j/21)I_o + 2/23$$

بنابراین مدار بصورت زیر ساده خواهد شد.



شرط انتقال توان ماکزیمم عبارتست از:

$$Z_L = Z_s \rightarrow Z_L = 1 + j1 \Omega$$

ب - توان انتقالی ماکزیمم را بصورت زیر بدست می آوریم. توجه کنید که مقادیر بصورت مؤثر داده شده اند لذا در محاسبه توان متوسط ضریب $\frac{1}{2}$ را منظور نخواهیم کرد.

$$I_L = I_s = \frac{V_s}{Z_s + Z_L} = \frac{2/28}{1 + 1} = 1/28 \text{ A}$$

$$\rightarrow \max P_{L(\text{av})} = |I_L|^2 \operatorname{Re}\{Z_L\} = (1/28)^2 (1) = 1/196 \text{ W}$$

ب - توان تولید شده برابر است با:

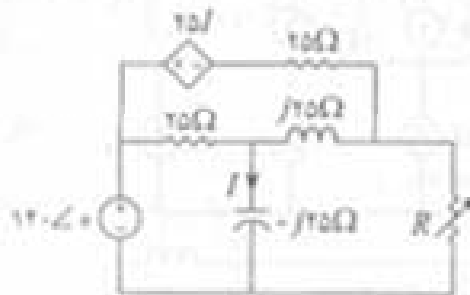
$$P_s = V_s I_s = (2/28)(1/28) = 1/784 \text{ W}$$

بنابراین درصد توان انتقالی برابر خواهد شد با:

$$\frac{\max P_{L(\text{av})}}{P_s} \times 100 = \frac{1/196}{1/784} \times 100 = 4.0\%$$

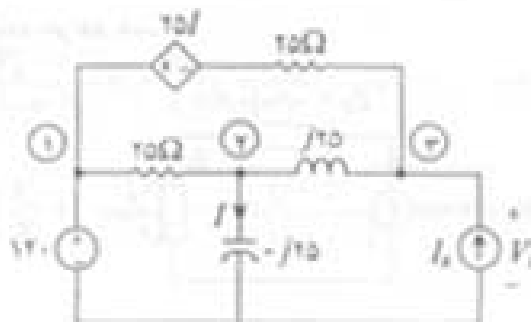
مسئله ۵۹

- الف - مقدار R را برای انتقال حداکثر توان متوسط به آن تعیین کنید.
- ب - توان متوسط تحویل داده شده به R را تعیین کنید.
- پ - اگر R با یک امپدانس متغیر جایگزین شود حداکثر توان تحویل داده شده به آن چقدر



شکل مسئله ۵۹

حل: الف - ابتدا معادل تونن دیده شده از دو سر R را تعیین می کنیم.



$$V_1 = 120 \text{ V}, \quad V_2 = V_3, \quad I = \frac{V_2}{-j10} = \frac{jV_2}{10}$$

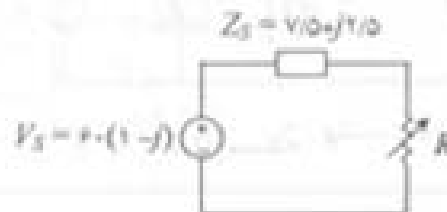
$$\textcircled{1} \text{ KCL برای گره } \rightarrow \frac{V_1 - 120}{10} + \frac{V_2}{-j10} + \frac{V_2 - V_3}{j10} = 0 \rightarrow V_2 = 120 - jV_3$$

$$\textcircled{2} \text{ KCL برای گره } \rightarrow \frac{V_2 - V_3}{j10} + \frac{V_3 - (120 - 25I)}{10} - I_3 = 0$$

$$\rightarrow \frac{V_2 - (120 - jV_3)}{j10} + \frac{V_3 - \left(120 - 25 \left(\frac{j}{10}(120 - jV_3)\right)\right)}{10} - I_3 = 0$$

$$\rightarrow V_3 = (7/5 + j1/5)I_3 + 6(1-j)$$

براین مدار بصورت زیر خواهد بود.



توان متوسط انتقالی به مقاومت R برابر است با:

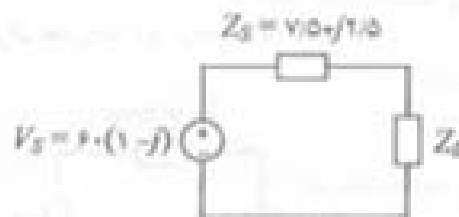
$$P_{av} = \frac{1}{T} |I_3|^2 \cdot R = \frac{1}{T} \left| \frac{6(1-j)}{(7/5 + R) + j1/5} \right|^2 \cdot R = \frac{36 \cdot R}{R^2 + 15R + 11/5}$$

$$\frac{dP_{av}}{dR} = 0 \rightarrow \frac{36 \cdot (R^2 + 15R + 11/5) - 36 \cdot R(2R + 15)}{(R^2 + 15R + 11/5)^2} = 0 \rightarrow R = 7/9 \Omega$$

پس با جایگذاری R بدست آمده در P_{av} داریم:

$$\max P_{av} = \frac{36 \cdot (7/9)}{(7/9)^2 + 15(7/9) + 11/5} = 116.14 \text{ W}$$

پس با جایگزینی امپدانس Z_L بجای R مدار بصورت زیر تغییر خواهد کرد.



شرط انتقال توان متوسط ماکزیمم عبارتست از:

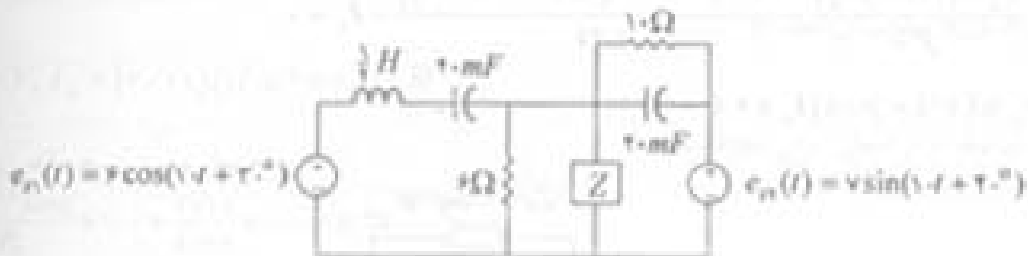
$$Z_L = \bar{Z}_s \rightarrow Z_L = 7/5 - j1/5$$

و توان متوسط ماکزیمم برابر خواهد شد با

$$\max P_{L(m)} = \frac{|V_s|^2}{4R_L} = \frac{(6\sqrt{2})^2}{4(7/5)} = 12 \text{ W}$$

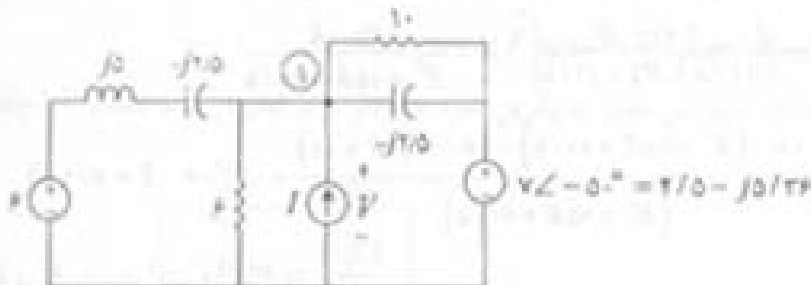
مسئله ۶۰

◀ Z را چنان تعیین کنید که حداکثر توان متوسط به آن انتقال داده شود. مقدار این توان چیست.



شکل مسئله ۶۰

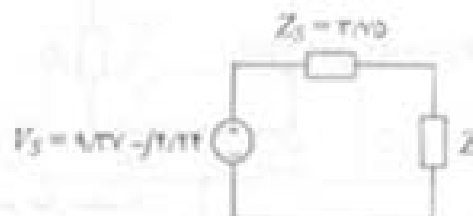
حل: ابتدا معادلات نودین دو سر امپدانس Z را محاسبه می‌کنیم



$$\textcircled{1} \text{ KCL برای نود ۱} \rightarrow \frac{V-7}{j\omega - j1/5} + \frac{V}{7} + \frac{V - (2/5 - j\omega/25)}{10} + \frac{V - (2/5 - j\omega/25)}{-j1/5} - I = 0$$

$$\rightarrow V = 2/7\omega + 9/7\omega - j1/14$$

بنابراین مدار شکل مسئله را می‌توان بصورت زیر رسم کرد



شرط انتقال توان ماکزیمم عبارتست از:

$$Z = \bar{Z}_L \rightarrow Z = 2/75$$

بنابراین حداکثر توان متوسط انتقالی بصورت زیر بدست خواهد آمد.

$$\max P_{(av)} = \frac{|V_s|^2}{8R_L} = \frac{1/27^2 + 2/27^2}{8(2/75)} = 71.6 \text{ W}$$

مسئله ۶۱

وقتی باری به a و b وصل نشود، (موثر) $V_{ab} = 220 \angle -$ و وقتی بار $80 - j60$ به a و b وصل شود، (موثر) $V_{ab} = 115/2 + j33/6$ است. امپدانس را پیدا کنید که وقتی به a و b وصل شود حداکثر توان متوسط به آن انتقال یابد. مقدار حداکثر توان متوسط انتقال یافته به این امپدانس را تعیین کنید.



شکل مسئله ۶۱

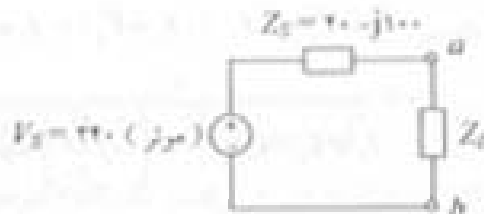
حل: فرض کنیم که مدار داخلی بلوک دارای ولتاژ مدار باز V_s و امپدانس معادل Z_s باشد. با توجه به داده

های مسئله داریم:

$$V_s = 220 \angle -$$

$$V_{ab} = \frac{Z_L}{Z_L + Z_s} V_s \rightarrow 115/2 + j33/6 = \frac{80 - j60}{80 - j60 + Z_s} 220 \rightarrow Z_s = 20 - j100$$

بنابراین مدار بصورت زیر خواهد بود.



شرط انتقال توان ماکزیمم عبارتست از:

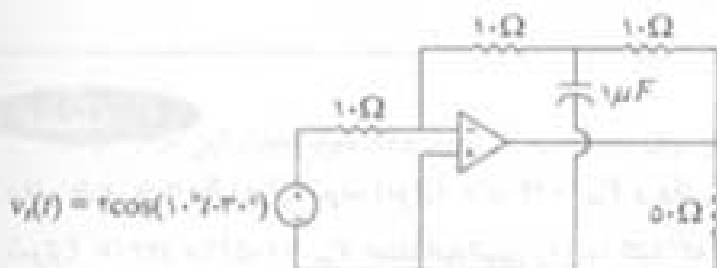
$$Z_L = \bar{Z}_s \rightarrow Z_L = 20 + j100$$

و حداکثر توان متوسط انتقالی برابر خواهد شد با:

$$\max P_{(av)} = I_{rms}^2 \operatorname{Re}(Z_L) = \left| \frac{V_{rms}}{Z_L + Z_s} \right|^2 R_L = \left| \frac{V_{rms}}{2R_L} \right|^2 R_L = \frac{V_{rms}^2}{4R_L} = \frac{(220)^2}{4(20)} = 2420 \text{ W}$$

مسئله ۶۲

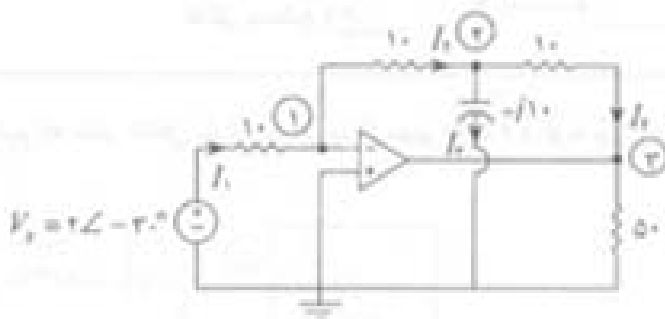
توان متوسط تحویل داده شده به مقاومت $50\ \Omega$ چیست.



شکل مسئله ۶۲

حل: با فرض اینکه مدار در حالت پایمی سینوسی است و با توجه به اینکه $\omega = 10^3$ مدار را می توان

بصورت زیر رسم کرد.



با فرض ایده آل بودن آپ امپ $\beta = \infty$ و $V_+ = V_- = 0$ و $I_+ = I_- = 0$ خواهیم داشت

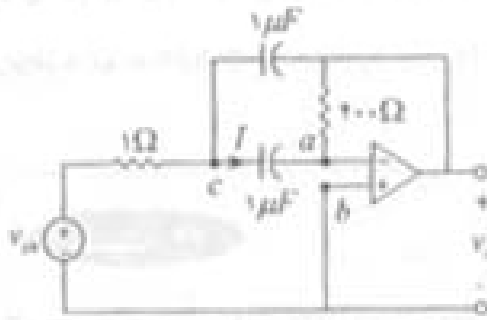
$$\rightarrow I_1 = I_2 = \frac{V_s}{1} = \frac{V_s}{1}, \quad V_s = V_2 - 1 \cdot I_2 - 1 \cdot I_2 = V_2 - 2 \cdot I_2 = V_2 - 2 \cdot \left(\frac{V_s}{1} \right) = -V_s$$

$$I_3 = \frac{V_2}{-j50} = \frac{-V_s}{-j50} = -j \frac{V_s}{50}, \quad I_2 = I_1 - I_3 = \frac{V_s}{1} - \left(-j \frac{V_s}{50} \right) = \frac{1+j}{50} V_s$$

$$V_2 = V_s - 1 \cdot I_2 = -V_s - 1 \cdot \left(\frac{1+j}{50} \right) V_s = (-1-j) V_s = (\sqrt{5} \angle -110^\circ) (2 \angle -30^\circ) = 2\sqrt{5} \angle -140^\circ$$

$$\rightarrow P_{av} = \frac{|V_2|^2}{r} \operatorname{Re}\{Y\} = \frac{(2\sqrt{5})^2}{1} \left(\frac{1}{50} \right) = 0.4 \text{ W}$$

مسئله ۶۳



۱) $H(j\omega) = \frac{V_o}{V_m}$ را بدست آورید. مدار Q مدار چیست.

۲) رفتار فیلتری مدار و فرکانس قطع آن را تعیین کنید.

شکل مسئله ۶۳

حلی: با فرض ایده آل بودن آپ امپ $V_o = V_a = V_b$ و خواهیم داشت:

$$V_o = -200 \cdot I \quad I = \frac{V_c - V_o}{\frac{1}{10^{-6}} \omega} \rightarrow I = 10^{-6} \omega V_c \rightarrow V_o = (-200) (10^{-6} \omega V_c)$$

$$\rightarrow V_o = -\frac{200 \cdot V_c}{j\omega}$$

۳) KCL برای نود c $\rightarrow \frac{-200 \cdot V_o - V_c}{j\omega} + \frac{-200 \cdot V_o - V_c}{\frac{1}{10^{-6}} \omega} + \frac{-200 \cdot V_o - V_c}{\frac{1}{10^{-6}} \omega} = 0$

$$(j\omega) V_c + 200 \cdot j\omega V_o + 200 \cdot 10^6 V_c = j\omega V_o$$

$$\rightarrow H(j\omega) = \frac{V_o}{V_c} = \frac{j\omega}{(j\omega)^2 + 200 \cdot j\omega + 200 \cdot 10^6} = \frac{j\omega}{(200 \cdot 10^6 - \omega^2) + j500 \cdot \omega}$$

$$\omega_1^2 = 200 \cdot 10^6 \rightarrow \omega_1 = 0 \cdot 10^3 \quad \omega_2 = 0 \cdot 10^3 \rightarrow Q = \frac{\omega_0}{2\alpha} = \frac{0 \cdot 10^3}{0 \cdot 10^3} = 1$$

با توجه به $H(j\omega)$ بدست آمده داریم:

$$\lim_{\omega \rightarrow \infty} |H(j\omega)| = \lim_{\omega \rightarrow \infty} \frac{\omega}{\sqrt{(200 \cdot 10^6 - \omega^2)^2 + (500 \cdot \omega)^2}} = 0$$

بنابراین مدار فوق یک فیلتر میانه گذر است که دارای دو فرکانس قطع ۲dB خواهد بود. در ادامه به محاسبه

فرکانسهای قطع و پهنای باند $|H(j\omega)|$ خواهیم پرداخت.

$$|H(j\omega)| = \frac{|H(j\omega)|_{\text{max}}}{\sqrt{2}} = \frac{1}{\sqrt{2}} \rightarrow \frac{\omega}{\sqrt{(200 \cdot 10^6 - \omega^2)^2 + (500 \cdot \omega)^2}} = \frac{1}{\sqrt{2}}$$

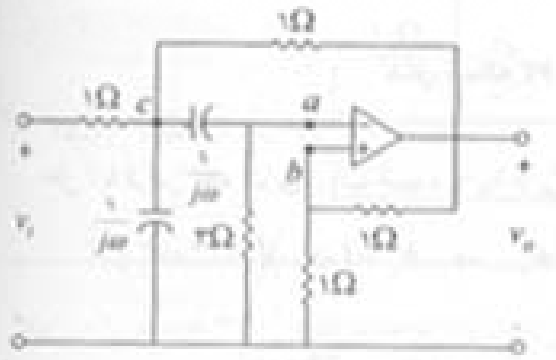
$$\rightarrow \omega_1 = 14071/5 \quad \omega_2 = 21071/5$$

$$\rightarrow \Delta\omega = \omega_2 - \omega_1 = 21071/5 - 14071/5 = 0 \cdot 10^3$$

روش دوم: پهنای باند را می توان با استفاده از رابطه $\Delta\omega = \frac{Q}{\omega_c} = 100$ که برای مدارهای درجه دوم و نوع شبکه مربوط به آنها صادق است بدست آورد.

$$\Delta\omega = 100 = 0 \dots$$

مسئله ۶۳



⊞ تابع شبکه $H(j\omega) = \frac{V_o}{V_i}$ را تعیین کنید.

⊞ پاسخ فرکانسی (منحنی های اندازه و فاز) را رسم کنید.

⊞ نوع فیلتری و پهنای باند $\Delta\omega$ را مشخص کنید.

شکل مسئله ۶۳

حل : با فرض ایده آل بودن آپ امپ و با توجه به شکل مسئله $V_o = V_b = \frac{1}{1+1} V_c = \frac{1}{2} V_c$ بوده و خواهیم داشت

$$\textcircled{a} \text{ KCL برای گره } c \rightarrow \frac{V_c - V_i}{1} + \frac{V_c}{1} = 0 \rightarrow V_c = \left(\frac{1+j2\omega}{j2\omega} \right) V_i$$

$$\textcircled{b} \text{ KCL برای گره } a \rightarrow \frac{\left(\frac{1+j2\omega}{j2\omega} \right) V_c - V_o}{1} + \frac{\left(\frac{1+j2\omega}{j2\omega} \right) V_c}{1} + \frac{\left(\frac{1+j2\omega}{j2\omega} \right) V_c - \frac{V_o}{2}}{1} = 0$$

$$\rightarrow \left(\frac{1+j2\omega}{j2\omega} \right) V_c - V_o = 2j\omega V_c - 2V_o \rightarrow H(j\omega) = \frac{2j\omega}{(j\omega)^2 + 2j\omega + 2} = \frac{2\omega}{\omega^2 + j(2\omega - 2)}$$

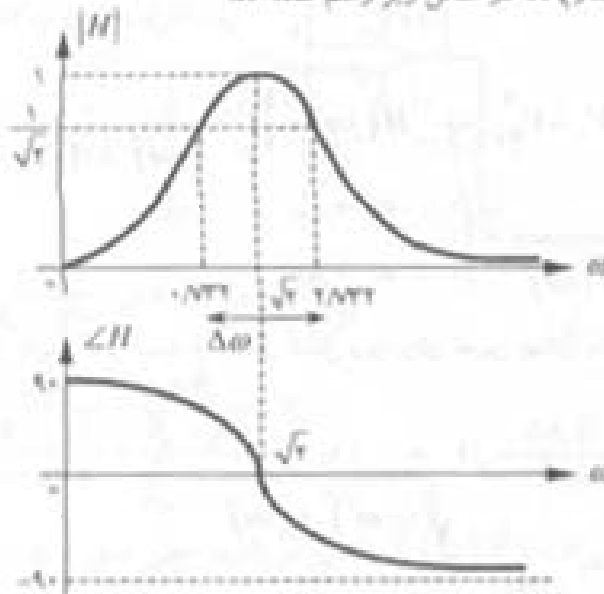
در ادامه به رسم پاسخ فرکانسی خواهیم پرداخت.

$$|H(j\omega)| = \frac{2\omega}{\sqrt{(2\omega)^2 + (\omega^2 - 2)^2}} = \begin{cases} 1 & \omega \rightarrow 0 \\ 0 & \omega \rightarrow \infty \end{cases}$$

$$\frac{d|H(j\omega)|}{d\omega} = 0 \rightarrow \omega = \sqrt{2} \rightarrow \text{Max}|H(j\omega)| = 1$$

$$\angle H(j\omega) = \angle(2\omega) - \angle(2\omega + j(\omega^2 - 2)) = -\tan^{-1} \frac{\omega^2 - 2}{2\omega} = \begin{cases} 90^\circ & \omega \rightarrow 0 \\ 0^\circ & \omega = \sqrt{2} \\ -90^\circ & \omega \rightarrow \infty \end{cases}$$

نمودارهای اندازه و زاویه $H(j\omega)$ در شکل زیر رسم شده اند.

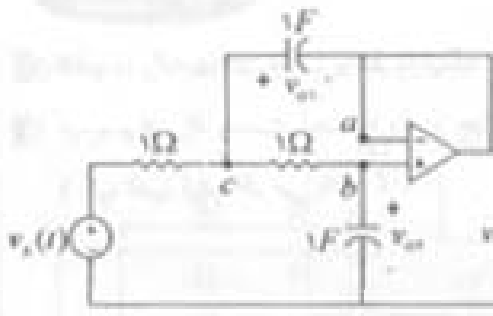


با توجه به نمودار $|H|$ ملاحظه می شود که مدار همانند یک فیلتر میان گذر عمل می کند. در ادامه به محاسبه پهنای باند ۳dB خواهیم پرداخت. بدین منظور ابتدا فرکانسهای قطع ۳dB را بدست می آوریم.

$$|H(j\omega)| = \frac{1}{\sqrt{2}} \max |H(j\omega)| \rightarrow \frac{2\omega}{\sqrt{(2\omega)^2 + (\omega^2 - 2)^2}} = \frac{1}{\sqrt{2}} \rightarrow \omega = 1/\sqrt{2}, 1/\sqrt{2}$$

$$\rightarrow \Delta\omega = 1/\sqrt{2} - (-1/\sqrt{2}) = 1$$

مسئله ۶۵



الف - معادله دیفرانسیلی بر حسب v_o بنویسید.

ب - تابع شبکه $H(j\omega) = \frac{V_o}{V_i}$ را تعیین و نوع رفتار فیلتری این مدار و پهنای باند ۳dB آن را مشخص کنید.

شکل مسئله ۶۵

حل: الف - با فرض ایده آل بودن آپ امپ $v_o = v_a = v_b$ بوده و با بکارگیری نمایش ابرتوری معادلات

دیفرانسیل داریم

$$\text{ب) برای KCL} \rightarrow Dv_c + \frac{v_c - v_o}{1} = 0 \rightarrow v_c = (D+1)v_o$$

$$\textcircled{a} \text{ KCL برای } v_2 \rightarrow \frac{(D+1)v_2 - v_1}{1} + \frac{(D+1)v_2 - v_1}{1} + D[(D+1)v_2 - v_1] = 0$$

$$\rightarrow (D^2 + 2D + 1)v_2 = v_1 \rightarrow \frac{d^2 v_2}{dt^2} + 2 \frac{dv_2}{dt} + v_2 = v_1$$

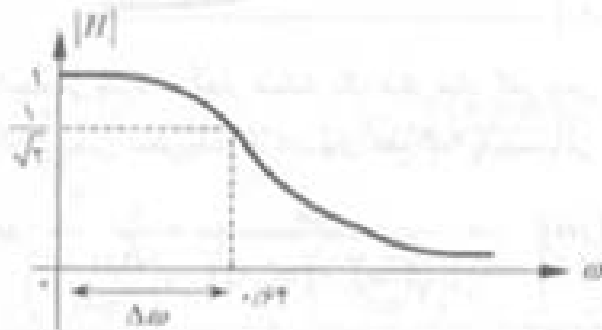
ب - با نمایش فازوری معادلات دیرانسبل داریم.

$$(j\omega)^2 V_2 + 2(j\omega)V_2 + V_2 = V_1 \rightarrow H(j\omega) = \frac{V_2}{V_1} = \frac{1}{(j\omega)^2 + 2(j\omega) + 1} = \frac{1}{1 - \omega^2 + j2\omega}$$

$$|H(j\omega)| = \frac{1}{\sqrt{(1 - \omega^2)^2 + (2\omega)^2}} = \begin{cases} 1 & \omega \rightarrow 0 \\ 0 & \omega \rightarrow \infty \end{cases}$$

بنابراین مدار فوق یک فیلتر پایین گذر است و مطابق شکل زیر برای تعیین باند 3dB کاهست فرکانس قطع 3dB را تعیین کنید.

$$|H(j\omega)| = \frac{1}{\sqrt{2}} \max |H(j\omega)| \rightarrow \frac{1}{\sqrt{(1 - \omega^2)^2 + (2\omega)^2}} = \frac{1}{\sqrt{2}} \rightarrow \omega = 0.71 \rightarrow \Delta\omega = 0.71$$

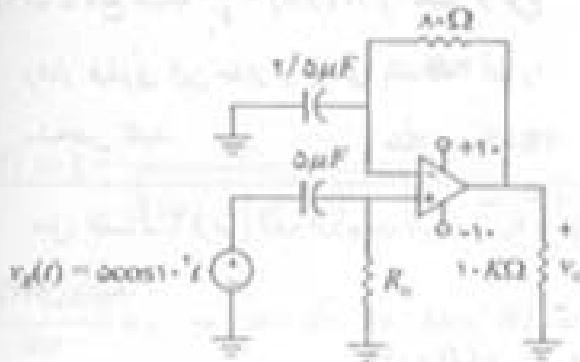


مسئله ۶۶

الف - حداکثر چقدر باشد تا اینکه حالت دایمی v_2 یک سینوسی کامل باشد.

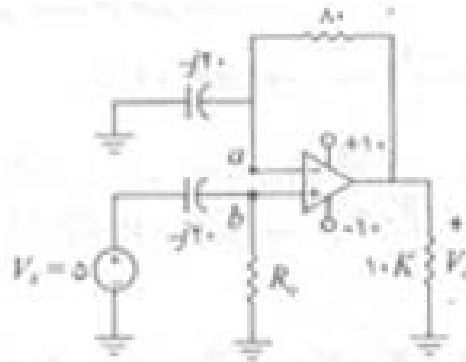
ب - برای R_2 بدست آمده v_2 را در حالت دایمی تعیین کنید.

(آپ امپ ایده آل می باشد)



شکل مسئله ۶۶

حل: الف - با فرض ایده آل بودن آپ امپ $V_a = V_b = V_c$ شده و با فرض اینکه مدار در حالت دایمی سینوسی باشد خواهیم داشت.



$$V_a = \frac{R_c}{R_c + (-j10)} \cdot 5 = \frac{5R_c}{R_c - j10} \rightarrow V_c = \frac{5R_c}{R_c - j10}$$

⊙ برای KCL $\rightarrow \frac{5R_c}{R_c - j10} + \frac{5R_c}{R_c - j10} - V_c = 0 \rightarrow V_c = \frac{5R_c(1+j)}{R_c - j10}$

وضع است که تا وقتی که $|V_c| < V_{sat}$ باشد آپ امپ در ناحیه خطی عمل کرده و V_c تابع خطی از V_a بوده و با اینکه V_c سینوسی کامل است.

$$|V_c| < V_{sat} \rightarrow \frac{5\sqrt{5}R_c}{\sqrt{R_c^2 + 10^2}} < 10 \rightarrow R_c < 2 \rightarrow \text{Max } R_c = 2 \Omega$$

ب - برای $R_c = 2 \Omega$ خواهیم داشت.

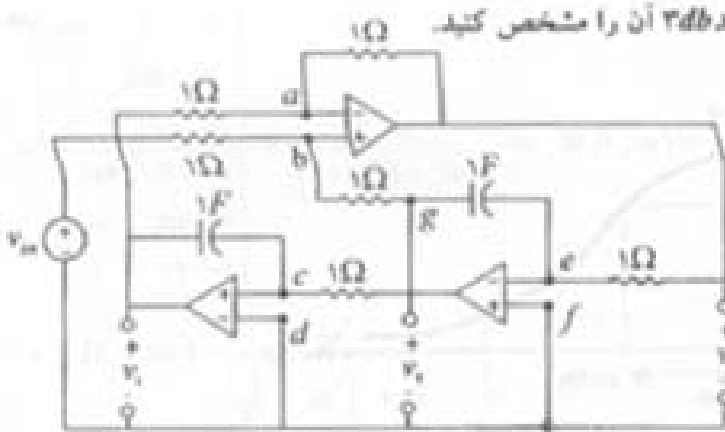
$$V_c = \frac{2 \cdot (1+j)}{2 - j10} = 1 \angle 90^\circ \rightarrow v_c(t) = 1 \cdot \cos(10^3 t + 90^\circ) = -1 \cdot \sin 10^3 t$$

مسئله ۶۷

الف) انواع شبکه $H_c(j\omega) = \frac{V_c}{V_a}$ و $H_c(j\omega) = \frac{V_c}{V_b}$ و $H_c(j\omega) = \frac{V_c}{V_d}$ را بدست آورید. رفتار فیلتری

هر کدام از انواع شبکه و پهنای باند ۳dB آن را مشخص کنید.

(آپ امپ ایده آل می باشد)



شکل مسئله ۶۷

حل ۱: با فرض ایده آل بودن آپ امپ ها $V_{e1} = V_{e2} = 0$ و $V_{e3} = V_{e4} = 0$ و $V_{e5} = V_{e6}$ بوده و با توجه به اینکه مدار در حالت دایمی سینوسی است خواهیم داشت:

$$\textcircled{1} \text{ KCL بر روی گره } \rightarrow \frac{v-V_1}{1} + \frac{v-V_2}{1} = 0 \rightarrow j\omega V_1 + V_1 = 0$$

$$\textcircled{2} \text{ KCL بر روی گره } \rightarrow \frac{v-V_2}{1} + \frac{v-V_3}{1} = 0 \rightarrow j\omega V_2 + V_2 = 0$$

$$\textcircled{3} \text{ KCL بر روی گره } \rightarrow \frac{V_2 - V_1}{1} + \frac{V_2 - V_3}{1} = 0 \rightarrow V_2 = V_3 = \frac{V_1 + V_3}{2} \rightarrow V_1 - V_2 + V_3 - V_2 = 0$$

$$\textcircled{4} \text{ KCL بر روی گره } \rightarrow \frac{V_3 - V_2}{1} + \frac{V_3 - V_4}{1} = 0$$

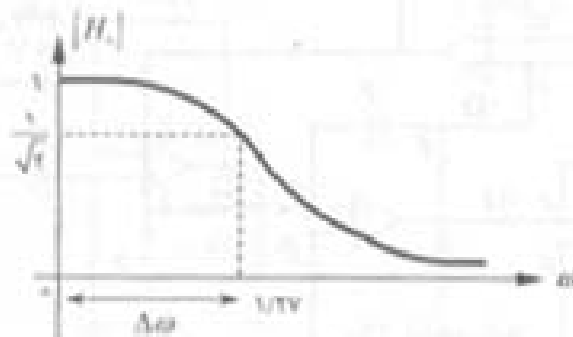
با توجه به سه معادله سه مجهولی فوق داریم:

$$V_1 = \begin{bmatrix} 1 & 1 & 0 \\ 0 & j\omega & 1 \\ V_m & -1 & 1 \\ j\omega & 1 & 0 \\ 0 & -j\omega & 1 \\ 1 & 0 & -1 \end{bmatrix} = \frac{V_m}{(1-\omega^2) + j\omega} \rightarrow H_c(j\omega) = \frac{V_1}{V_m} = \frac{1}{(1-\omega^2) + j\omega}$$

$$\rightarrow |H_c(j\omega)| = \frac{1}{\sqrt{(1-\omega^2)^2 + \omega^2}} = \begin{cases} 1 & \omega = 0 \\ 0 & \omega \rightarrow \infty \end{cases}$$

$$|H_c(j\omega)| = \frac{1}{\sqrt{2}} \max |H_c(j\omega)| \rightarrow \frac{1}{\sqrt{(1-\omega^2)^2 + \omega^2}} = \frac{1}{\sqrt{2}} \rightarrow \omega = 1/\sqrt{2}$$

نمودار $|H_c(j\omega)|$ در شکل زیر رسم شده است که یک فیلتر پایین گذر با فرکانس قطع $\omega_c = 1/\sqrt{2}$ رادان بر ثانیه می‌دهد.



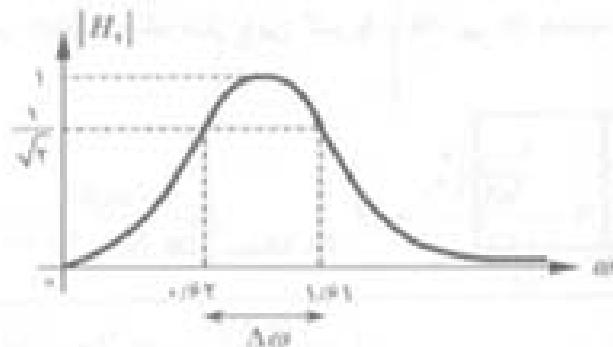
بنابراین پهنای باند آن $\Delta\omega = 1/91$ می باشد. در ادامه به بررسی $H_v(j\omega)$ خواهیم پرداخت با استفاده از دستگاه بدست آمده داریم

$$V_r = \begin{bmatrix} j\omega & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \\ 1 & -1 & 1 \\ j\omega & 1 & 0 \\ 0 & j\omega & 1 \\ 1 & -1 & 1 \end{bmatrix} = \frac{-j\omega V_m}{(1-\omega^2) + j\omega} \rightarrow H_v(j\omega) = \frac{V_r}{V_m} = \frac{-j\omega}{(1-\omega^2) + j\omega}$$

$$\rightarrow |H_v(j\omega)| = \frac{\omega}{\sqrt{(1-\omega^2)^2 + \omega^2}} = \begin{cases} 0 & \omega \rightarrow 0 \\ 1 & \omega \rightarrow \infty \end{cases}$$

$$|H_v(j\omega)| = \frac{1}{\sqrt{2}} \max |H_v(j\omega)| \rightarrow \frac{\omega}{\sqrt{(1-\omega^2)^2 + \omega^2}} = \frac{1}{\sqrt{2}} \rightarrow \omega_1 = 0.707, \omega_2 = 1.414$$

نمودار $|H_v(j\omega)|$ در شکل زیر رسم شده است که یک فیلتر میان گذر با فرکانسهای قطع ۰.۷۰۷ و ۱.۴۱۴ می باشد.



با توجه به نمودار فوق پهنای باند $\Delta\omega$ بصورت زیر بدست می آید

$$\Delta\omega = \omega_2 - \omega_1 = 1.414 - 0.707 = 0.707$$

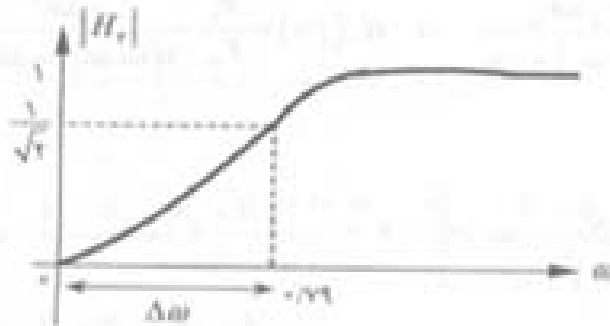
در نهایت $H_v(j\omega)$ با استفاده از دستگاه بدست آمده بصورت زیر محاسبه می شود

$$V_r = \begin{bmatrix} j\omega & 1 & 0 \\ 0 & j\omega & 0 \\ 1 & -1 & 1 \\ j\omega & 1 & 0 \\ 0 & j\omega & 1 \\ 1 & -1 & 1 \end{bmatrix} = \frac{-\omega' V_m}{(1-\omega'^2) + j\omega'} \rightarrow H_v(j\omega) = \frac{V_r}{V_m} = \frac{-\omega'}{(1-\omega'^2) + j\omega'}$$

$$\rightarrow |H_v(j\omega)| = \frac{\omega'}{\sqrt{(1-\omega'^2)^2 + \omega'^2}} = \begin{cases} 0 & \omega' = 0 \\ 1 & \omega' \rightarrow \infty \end{cases}$$

$$|H_c(j\omega)| = \frac{1}{\sqrt{2}} \max |H_c(j\omega)| \rightarrow \frac{\omega'}{\sqrt{(1-\omega')^2 + \omega'^2}} = \frac{1}{\sqrt{2}} \rightarrow \omega' = 0.707$$

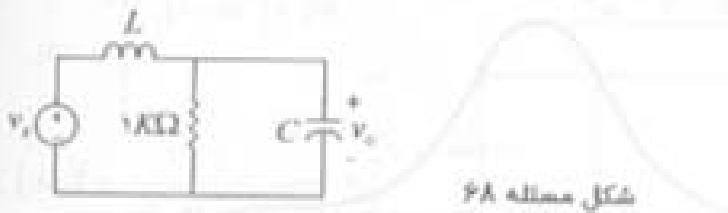
نمودار $|H_c(j\omega)|$ در شکل زیر رسم شده است که یک فیلتر بالا گذر با فرکانس وصل 2dB برابر 0.707 را نشان می دهد.



بنابراین پهنای باند قطع 2dB برابر $\Delta\omega = 0.707$ می باشد.

مسئله ۳۸

با L و C را چنان تعیین کنید که یک فیلتر پایین گذر با $\omega_{\text{cut-off}} = 100$ بدست دهد.



حل : با توجه به شکل مسئله داریم.

$$H(j\omega) = \frac{V_o}{V_s} = \frac{100 \parallel \frac{1}{j\omega C}}{j\omega L + 100 \parallel \frac{1}{j\omega C}} = \frac{100}{100 - 100 \cdot LC\omega^2 + j\omega L}$$

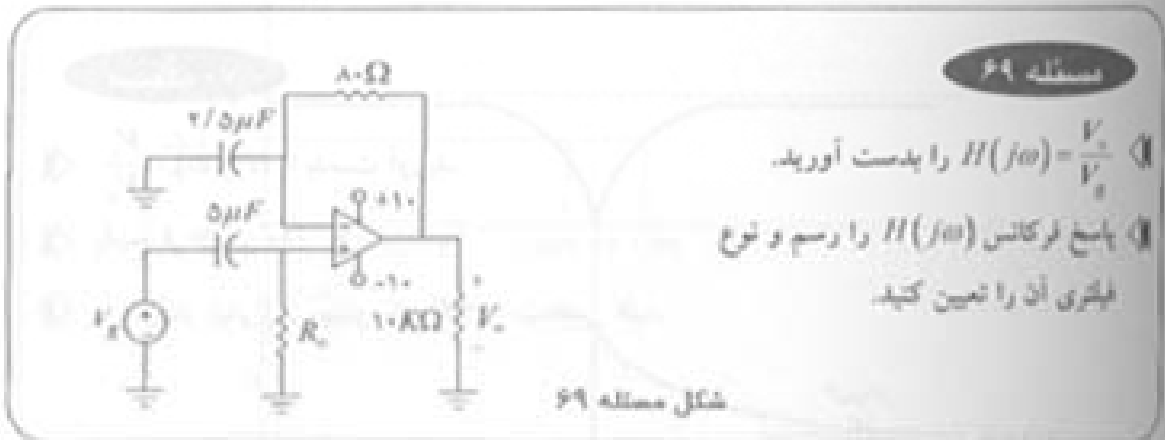
$$|H(j\omega_{\text{cut-off}})| = \frac{1}{\sqrt{2}} \max |H(j\omega)| \rightarrow |H(j100)| = \frac{1}{\sqrt{2}}$$

$$\rightarrow \frac{100}{\sqrt{[100 - 100 \cdot LC(100)^2]^2 + (100 \cdot L)^2}} = \frac{1}{\sqrt{2}} \rightarrow [100 - 10^6 LC]^2 + 10^4 L^2 = 2$$

با انتخاب $L = 1\text{mH}$ داریم.

$$(100 - 10^6 C)^2 + 10^{-2} = 2 \rightarrow C = 1/0.15\text{F}$$

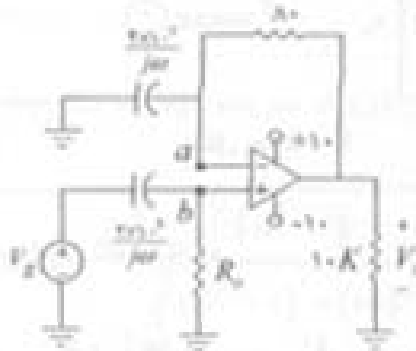
مسئله ۶۹



- ۱) $H(j\omega) = \frac{V_o}{V_s}$ را بدست آورید.
- ۲) پاسخ فرکانس $H(j\omega)$ را رسم و نوع فیلتری آن را تعیین کنید.

شکل مسئله ۶۹

حل: با فرض اینکه مدار در حالت پایس سینوسی باشد داریم



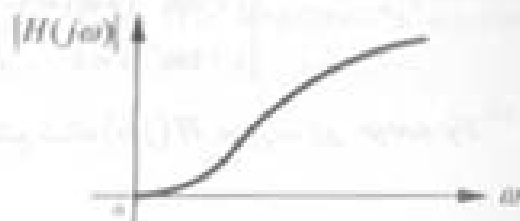
$$V_s = \frac{R_s}{R_s + \frac{2 \times 10^4}{j\omega}} V_o = \frac{jR_s \omega}{2 \times 10^4 + jR_s \omega} V_o \quad \cdot \quad V_o = \frac{\frac{2 \times 10^4}{j\omega}}{1 + \frac{2 \times 10^4}{j\omega}} V_s = \frac{2 \times 10^4}{2 \times 10^4 + j\omega} V_s$$

$$V_s - V_o \rightarrow \frac{2 \times 10^4}{2 \times 10^4 + j\omega} V_o = \frac{jR_s \omega}{2 \times 10^4 + jR_s \omega} V_o$$

$$\rightarrow H(j\omega) = \frac{V_o}{V_s} = \frac{jR_s \omega (2 \times 10^4 + j\omega)}{2 \times 10^4 (2 \times 10^4 + jR_s \omega)}$$

$$|H(j\omega)| = \frac{R_s \omega \sqrt{(2 \times 10^4)^2 + (\omega)^2}}{2 \times 10^4 \sqrt{(2 \times 10^4)^2 + (R_s \omega)^2}} = \begin{cases} 1 & \omega = 0 \\ \omega & \omega \rightarrow \infty \end{cases}$$

پس این مدار فوق یک فیلتر بالاگذر است.

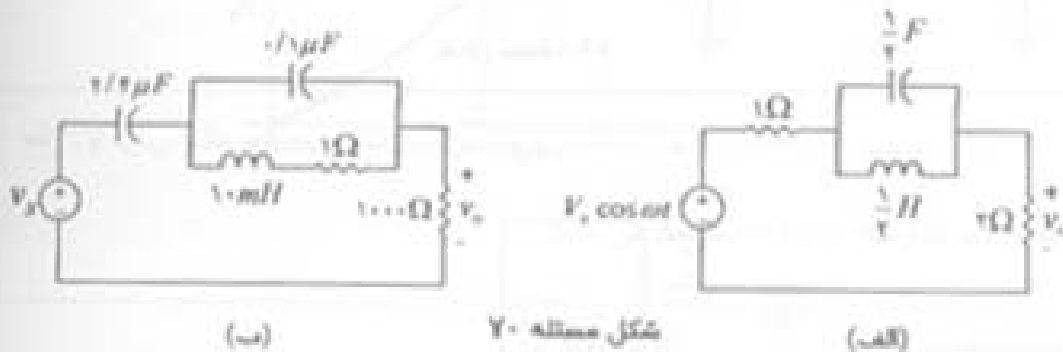


مسئله ۷۰

الف) $H(j\omega) = \frac{V_o}{V_i}$ را بدست آورید.

ب) پاسخ فرکانسی مدار را رسم کنید.

ج) نوع رفتار فیلتری و پهنای باند ۳dB را مشخص کنید.



شکل مسئله ۷۰

حل : الف - با توجه به شکل (الف) داریم

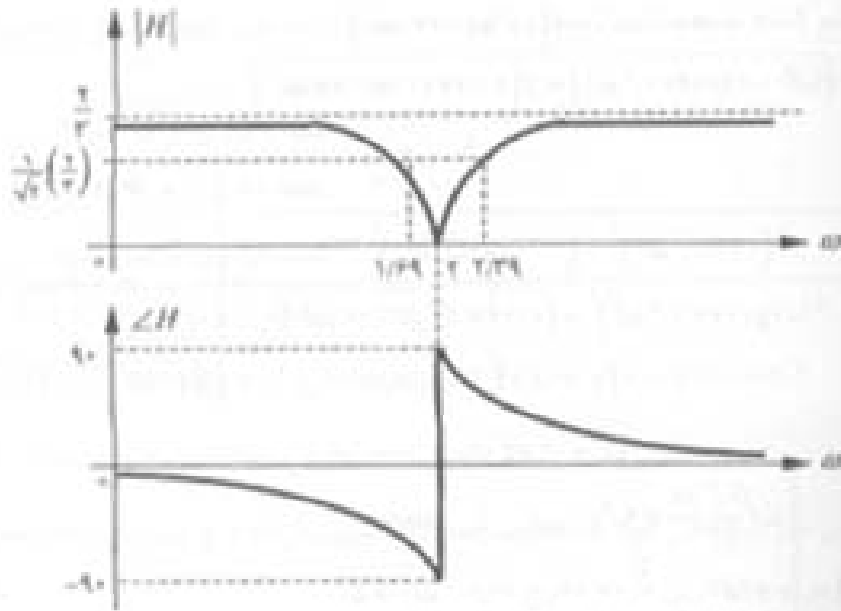
$$V_o = \frac{\tau}{j\frac{1}{\omega} \times \frac{1}{j\omega} + 1} V_i \rightarrow H(j\omega) = \frac{V_o}{V_i} = \frac{\tau(j\omega)^2 + 1}{\tau(j\omega)^2 + \tau j\omega + 1} = \frac{\lambda - \tau\omega^2}{1\tau - \tau\omega^2 + j\tau\omega}$$

$$|H(j\omega)| = \frac{|\lambda - \tau\omega^2|}{\sqrt{(1\tau - \tau\omega^2)^2 + (\tau\omega)^2}} = \frac{|\lambda - \tau\omega^2|}{\sqrt{\lambda\omega^2 - 2\lambda\omega^2 + 1\tau^2}} = \begin{cases} \frac{\lambda}{1\tau} = \frac{\tau}{\tau} , & \omega = 0 \\ \frac{\tau}{\sqrt{\lambda}} = \frac{\tau}{\tau} , & \omega \rightarrow \infty \\ = , & \omega = \tau \end{cases}$$

$$\angle H(j\omega) = \angle(\lambda - \tau\omega^2) - \angle(1\tau - \omega^2 + j\tau\omega) = -\tan^{-1} \frac{\tau\omega}{1\tau - \omega^2}$$

$$= \begin{cases} -\tan^{-1}(0) = 0 , & \omega = 0 \\ -\tan^{-1}(+\infty) = -90 , & \omega = \tau \\ -\tan^{-1}(+\infty) = 90 , & \omega = \tau \\ -\tan^{-1}(0) = 0 , & \omega = \infty \end{cases}$$

براین نمودارهای اندازه و فاز تابع شبکه $H(j\omega)$ بصورت زیر خواهد بود



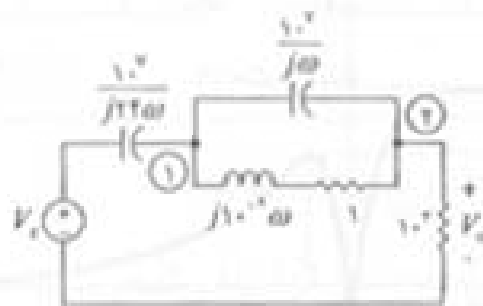
با توجه به نمودار پاسخ فرکانسی ملاحظه می شود که مدار داده شده یک فیلتر میان گذراست. در ادامه به محاسبه پهنای باند آن خواهیم پرداخت.

$$|H(j\omega)| = \frac{1}{\sqrt{2}} \max |H(j\omega)| \rightarrow \frac{|1(\omega^2 - 2)|}{\sqrt{1(\omega^2 - 2)^2 + (1\omega)^2}} = \frac{1}{\sqrt{2}} \left(\frac{2}{2} \right)$$

$$\rightarrow \omega_1 = 1/\sqrt{2}, \omega_2 = 2/\sqrt{2}$$

$$\rightarrow \Delta\omega = \omega_2 - \omega_1 = 2/\sqrt{2} - 1/\sqrt{2} = 1/\sqrt{2}$$

با شکر اب را مجدداً بصورت زیر رسم می کنیم.



با فرض اینکه $s = j\omega$ باشد خواهیم داشت.

$$V_o = \frac{1}{1 + \frac{1}{22s} + \left(\frac{1}{s} \right) \parallel (10^{-3}s + 1)} V_s = \frac{22 \cdot s^2 + 22 \times 10^{-3} s^2 + 10^{-3} s}{22 \cdot s^2 + 10/22 \times 10^{-3} s^2 + 10 \times 10^{-3} s + 10^{-3}} V_s$$

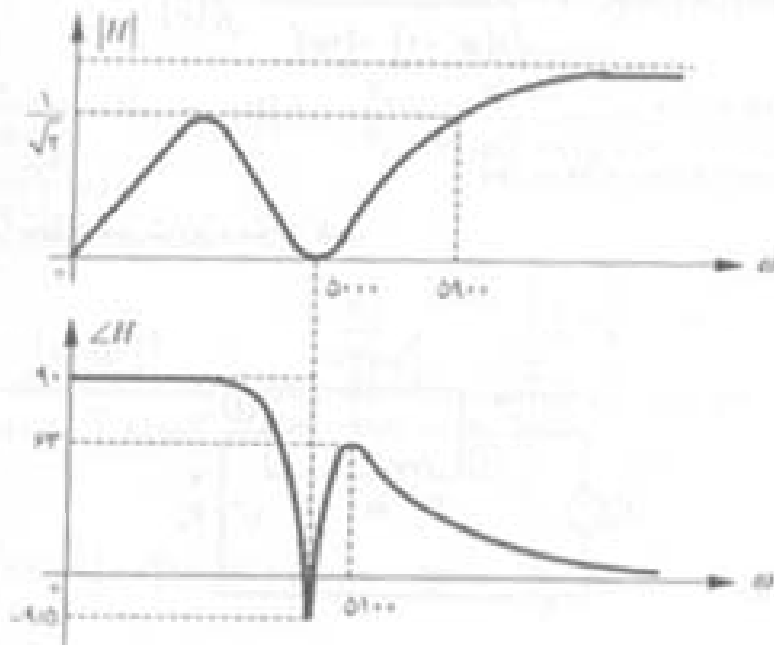
با جایگزینی $s = j\omega$ خواهیم داشت.

$$H(j\omega) = \frac{V_o}{V_i} = \frac{-22 \times 10^3 \omega^2 + j(10^4 \omega - 22 \omega^3)}{(10^6 - 20/22 \times 10^3 \omega^2) + j(10^4 \omega - 22 \omega^3)}$$

$$|H(j\omega)| = \frac{\sqrt{(22 \times 10^3 \omega^2)^2 + (10^4 \omega - 22 \omega^3)^2}}{\sqrt{(10^6 - 20/22 \times 10^3 \omega^2)^2 + (10^4 \omega - 22 \omega^3)^2}} = \begin{cases} \dots & \omega \rightarrow 0 \\ \dots & \omega = 5000 \\ \frac{\sqrt{(-22)^2}}{\sqrt{(-22)^2}} = 1 & \omega \rightarrow \infty \end{cases}$$

$$\rightarrow \angle H(j\omega) = \begin{cases} \angle \frac{10^4 \omega}{10^4} = 0^\circ & \omega \rightarrow 0 \\ -90^\circ & \omega \rightarrow 5000 \\ \angle \frac{22 \cdot (j\omega)^2}{22 \cdot (j\omega)^2} = \angle 1 = 0^\circ & \omega \rightarrow \infty \end{cases}$$

نمودارهای اندازه و زاویه پاسخ فرکانسی در شکل زیر رسم شده اند.



با توجه به پاسخ فرکانسی ملاحظه می شود که مدار داده شده یک فیلتر بالا گذراننده در ادامه به محاسبه پهنای باند 3dB خواهیم پرداخت.

$$|H(j\omega)| = \frac{1}{\sqrt{2}} \max |H(j\omega)| \rightarrow |H(j\omega)| = \frac{1}{\sqrt{2}} \rightarrow \omega = 5000 \rightarrow \Delta\omega = 5000$$

نکته: با توجه به تابع شبکه بدست آمده بر حسب $S = j\omega$ بعضی از مدارهای کلهای پاسخ فرکانسی را می توان صورت زیر بدست آورد.

$$|H(j\omega)| = \lim_{\omega \rightarrow 0} \frac{\text{جمله با کمترین درجه صورت}}{\text{جمله با کمترین درجه مخرج}} = \lim_{\omega \rightarrow 0} \frac{1 \cdot \omega^2}{1 \cdot \omega^2} = 1$$

$$|H(j\infty)| = \lim_{\omega \rightarrow \infty} \frac{\text{جمله با بیشترین درجه صورت}}{\text{جمله با بیشترین درجه مخرج}} = \lim_{\omega \rightarrow \infty} \frac{22 \cdot \omega^2}{22 \cdot \omega^2} = 1$$

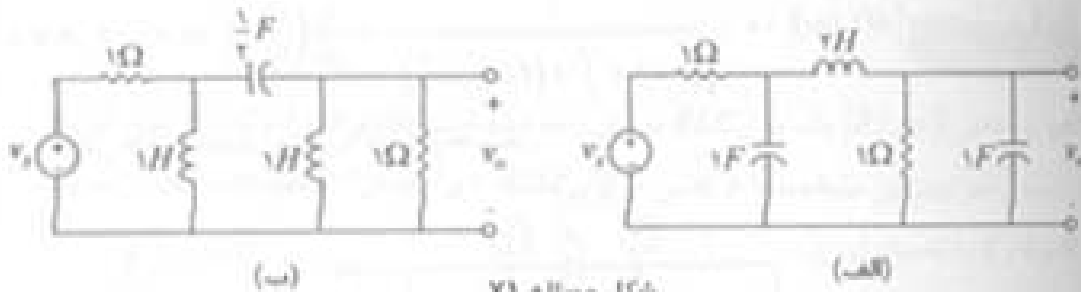
$$\angle H(j\omega) = \pm (\text{کمترین درجه مخرج} - \text{کمترین درجه صورت}) \times 90^\circ = +(1-0) \times 90^\circ = 90^\circ$$

$$\angle H(j\infty) = \pm (\text{بیشترین درجه مخرج} - \text{بیشترین درجه صورت}) \times 90^\circ = +(0-0) \times 90^\circ = 0$$

علامت منفی وقتی در نظر گرفته می شود که علامت جمله با کمترین درجه و یا بیشترین درجه صورت مخالف علامت جمله با کمترین و یا بیشترین درجه مخرج باشد.

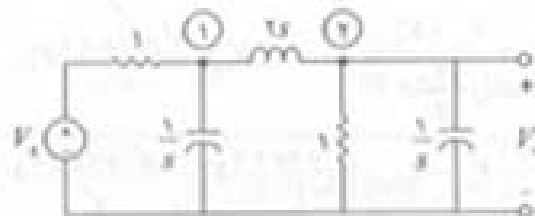
مسئله ۷۱

- ① پاسخ فرکانسی هر کدام از مدارهای زیر را تعیین کنید.
- ② رفتار فیلتری و پهنای باند -20dB هر کدام را بدست آورید.



شکل مسئله ۷۱

حل: الف - با فرض $S = j\omega$ مدار بصورت زیر خواهد شد.

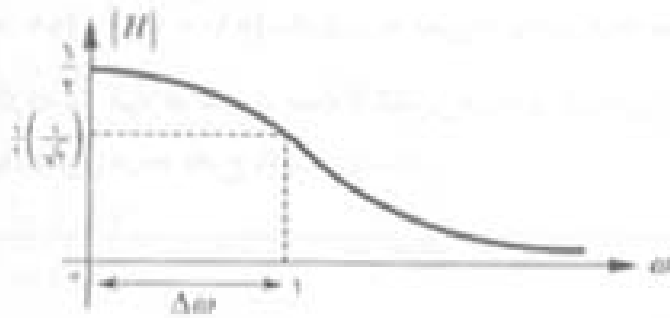


$$\textcircled{1} \text{ KCL برای گره } \textcircled{1} \rightarrow \frac{V_2}{\frac{1}{s}} + \frac{V_2}{1} + \frac{V_2 - V_1}{1} = 0 \rightarrow V_2 = (s^2 + 2s + 1)V_1$$

$$\textcircled{1} \text{ KCL بر روی } R_1 \rightarrow \frac{(1s^2 + 2s + 1)V_2 - V_1}{1} + \frac{(1s^2 + 2s + 1)V_2 - V_1}{2} + \frac{(1s^2 + 2s + 1)V_2 - V_1}{2s} = 0$$

$$\rightarrow \frac{V_2}{V_1} = \frac{1}{1s^2 + 2s^2 + 2s + 2} \rightarrow H(j\omega) = \frac{1}{2(j\omega)^2 + 2(j\omega) + 2}$$

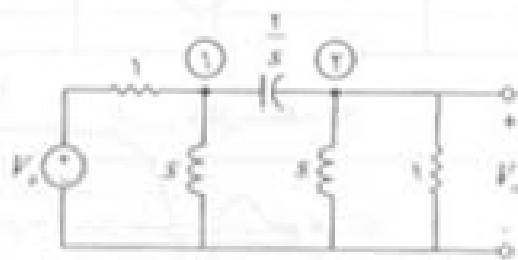
$$\rightarrow |H(j\omega)| = \left| \frac{1}{2(j\omega)^2 + 2(j\omega) + 2} \right| = \begin{cases} \frac{1}{2} & \omega \rightarrow 0 \\ \frac{1}{2\sqrt{2}} & \omega \rightarrow \infty \end{cases}$$



با توجه به نمودار $|H|$ واضح است که مدار فوق یک فیلتر پایین گذار است. در ادامه به محاسبه فرکانس قطع و پهنای باند 3dB خواهیم پرداخت.

$$|H(j\omega)| = \frac{1}{\sqrt{2}} \max |H(j\omega)| \rightarrow \frac{1}{\sqrt{(1-2\omega^2)^2 + (2\omega - 2\omega^3)^2}} = \frac{1}{\sqrt{2}} \left(\frac{1}{2} \right) \rightarrow \omega = 1 \rightarrow \Delta\omega = 1$$

پ = با فرض $S = j\omega$ مدار بصورت زیر خواهد شد.

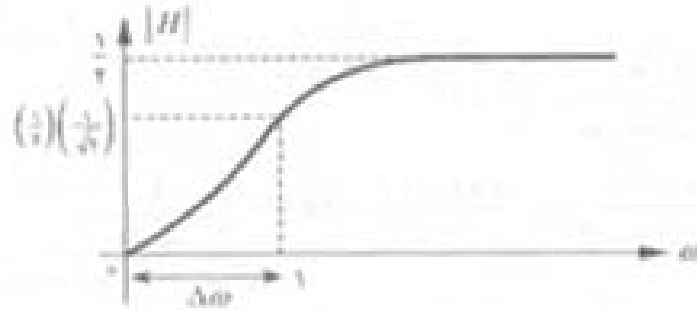


$$\textcircled{1} \text{ KCL بر روی } R_1 \rightarrow \frac{V_2}{1} + \frac{V_2}{s} + \frac{V_2 - V_1}{2} = 0 \rightarrow V_1 = \frac{s^2 + 2s + 2}{s} V_2$$

$$\textcircled{2} \text{ KCL بر روی } R_2 \rightarrow \frac{s^2 + 2s + 2}{s} V_2 - V_1 + \frac{s^2 + 2s + 2}{s} V_2 - \frac{s^2 + 2s + 2}{s} V_2 - V_2 = 0$$

$$\rightarrow \frac{V_2}{V_1} = \frac{s}{s^2 + 2s^2 + 2s + 2} \rightarrow H(j\omega) = \frac{(j\omega)}{2(j\omega)^2 + 2(j\omega) + 2}$$

$$\rightarrow |H(j\omega)| = \left| \frac{(j\omega)^2}{\tau(j\omega)^2 + \tau(j\omega) + \tau} \right| = \begin{cases} \left| \frac{(j\omega)^2}{\tau} \right|_{\omega \rightarrow 0} = \dots \cdot \omega \rightarrow 0 \\ \left| \frac{(j\omega)^2}{\tau(j\omega)^2} \right|_{\omega \rightarrow \infty} = \dots \cdot \omega \rightarrow \infty \end{cases}$$

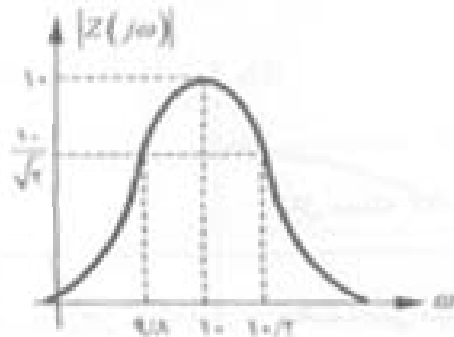


با توجه به نمودار $|H|$ واضح است که مدار فوق یک فیلتر بالا گذراست. در ادامه به محاسبه فرکانس قطع 3dB و پهنای باند 3dB خواهیم پرداخت.

$$|H(j\omega)| = \frac{1}{\sqrt{\tau}} \max |H(j\omega)| \rightarrow \frac{\omega^2}{\sqrt{\tau(1-\tau\omega^2)^2 + (\tau\omega - \tau\omega^3)^2}} = \frac{1}{\sqrt{\tau}} \left(\frac{1}{\sqrt{2}} \right) \rightarrow \omega = 1 \rightarrow \Delta\omega = 1$$

مسئله ۷۲

- الف - منحنی $|Z(j\omega)|$ یک مدار RLC موازی داده شده است مقادیر R و L و C را بدست آورید.
 ب - می خواهیم این مشخصه با فرکانس مرکزی 20kHz و حداکثر 10^0 اهم باشد. مقادیر جدید R و L و C را بدست آورید.



شکل مسئله ۷۲

حل: الف - با توجه به پاسخ فرکانسی $|Z(j\omega)|$ داریم

$$\omega_0 = 10 \quad \Delta\omega = 10.2 - 9.8 = 0.4 \quad \Delta\omega = \frac{\omega_0}{Q} = 2\alpha \rightarrow 2\alpha = 0.4$$

می دانیم که در فرکانس تشدید ω_0 سلف و خازن از یکدیگر را خنثی کرده و $Z(j\omega) = R$ می باشد بنابراین

داریم

$$|Z(j\omega_c)| = |Z(\lambda_c)| = R \rightarrow R = 1 \Omega \quad \omega_c = \frac{1}{RC} \rightarrow 1 = \frac{1}{1 \cdot C} \rightarrow C = 0.1 \mu F$$

$$\omega_c = 10 \rightarrow \frac{1}{\sqrt{LC}} = 10 \rightarrow \frac{1}{\sqrt{1 \times 10L}} = 10 \rightarrow L = 0.1 \mu H$$

ب- در این حالت از روش نرمالیزه کردن استفاده می‌کنیم. مقادیر اجزای مدار نرمالیزه شده را بر اثر مقادیر محاسبه شده در قسمت قبل در نظر می‌گیریم.

$$r_p = \frac{\text{سطح امپدانس مطلوب}}{\text{سطح امپدانس طرح نرمالیزه شده}} = \frac{1 \cdot 10^6}{10} = 10^5$$

$$\Omega_p = \frac{\text{فرکانس نوسان مطلوب}}{\text{فرکانس نوسان طرح نرمالیزه شده}} = \frac{2\pi \times 10 \times 10^3}{10} = 2\pi \times 10^3$$

بنابراین اجزای مطلوب بصورت زیر بدست می‌آیند.

$$L = r_p R_p = 10^5 \times 10 = 10^6 \quad L = \frac{r_p}{\Omega_p} = L_n = \frac{10^5}{2\pi \times 10^3} \times 0.1 \mu = \frac{1}{1.57} H$$

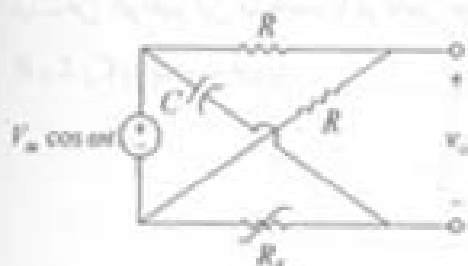
$$C = \frac{C_p}{r_p \Omega_p} = \frac{0.1 \mu}{10^5 \times 2\pi \times 10^3} = \frac{10}{2\pi} \times 10^{-9} F$$

مسئله ۷۳

۱- V_o را تعیین کنید.

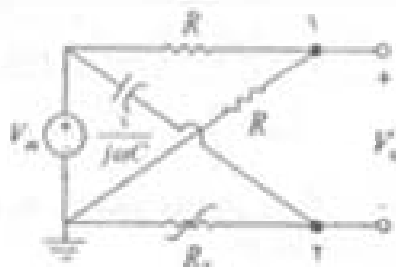
۲- منحی های انداز و فاز تابع شبکه انتقال و تناژ V_o را بر حسب R_1 رسم کنید.

۳- رفتار فیلتری این مدار را بر حسب تغییرات R_1 تعیین کنید.



شکل مسئله ۷۳

حل: با فرض اینکه مدار در حالت پایامی سینوسی باشد آن را بصورت زیر رسم می‌کنیم.



① KCL بر روی R_1 کره $\rightarrow \frac{V_1}{R} + \frac{V_1 - V_m}{R} = 0 \rightarrow V_1 = \frac{V_m}{2}$

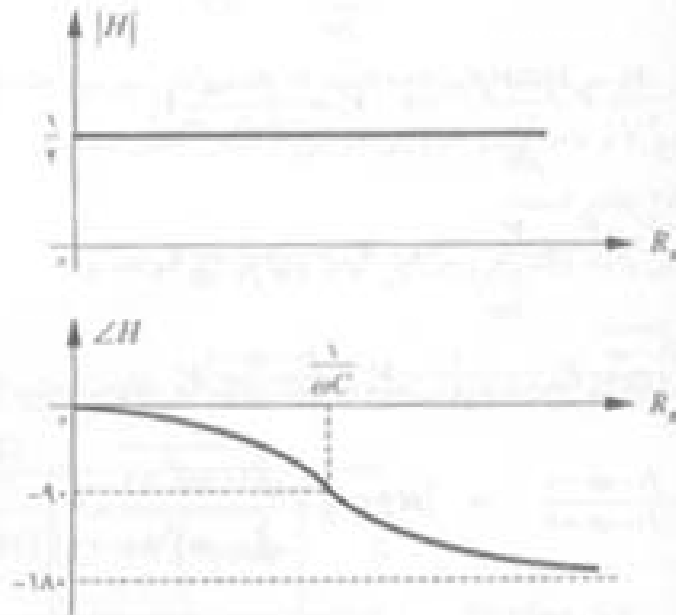
② KCL بر روی R_2 کره $\rightarrow \frac{V_2 - V_m}{j\omega C} + \frac{V_2}{R_2} = 0 \rightarrow V_2 = \frac{j\omega CR_2}{j\omega CR_2 + 1} V_m$

$\rightarrow V_o = V_1 - V_2 = \frac{V_m}{2} - \frac{j\omega CR_2}{j\omega CR_2 + 1} V_m = \frac{1 - j\omega CR_2}{2(j\omega CR_2 + 1)} V_m \rightarrow H(jR_2) = \frac{1 - \omega C(jR_2)}{2\omega C(jR_2 + 1)}$

$\rightarrow |H(jR_2)| = \frac{\sqrt{1 + (\omega CR_2)^2}}{2\sqrt{1 + (\omega CR_2)^2}} = \frac{1}{2}$

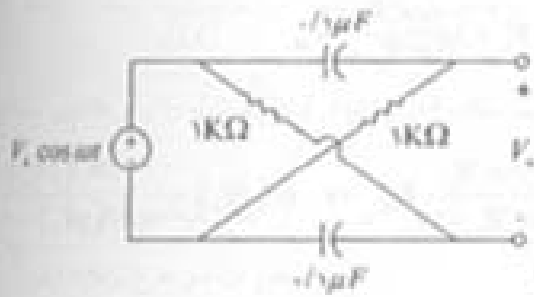
$\angle H(jR_2) = -\tan^{-1} \omega CR_2 - \tan^{-1} \omega CR_2 = -2 \tan^{-1} \omega CR_2 = \begin{cases} 0 & , R_2 = 0 \\ -90^\circ & , R_2 = \frac{1}{\omega C} \\ -180^\circ & , R_2 \rightarrow \infty \end{cases}$

پولین نمودارهای مدار و فاز تابع شبکه بصورت زیر می باشد.



با توجه به نمودار $|H|$ ، ملاحظه می شود که مدار یک فیلتر تمام گذر است.

مسئله ۷۳



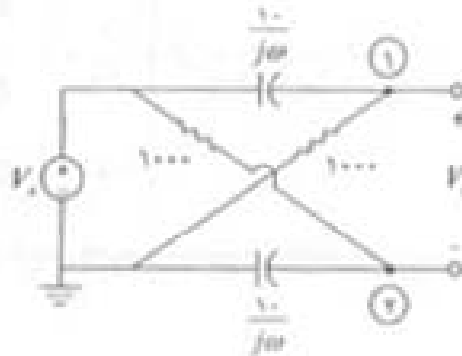
۱) تابع شبکه $H(j\omega) = \frac{V_o}{V_s}$ را بدست آورید.

۲) پاسخ فرکانسی مدار را رسم کنید.

۳) نوع فیلتری مدار را مشخص کنید.

شکل مسئله ۷۳

حل: با فرض اینکه مدار در حالت دایمی سینوسی باشد آن را بصورت زیر رسم می کنیم.



$$\text{① KCL برای گره ۱} \rightarrow \frac{V_1}{1000} + \frac{V_1 - V_o}{\frac{1}{j\omega}} \rightarrow V_1 = \frac{j\omega \cdot \omega}{1 + j\omega \cdot \omega} V_s$$

$$\text{② KCL برای گره ۲} \rightarrow \frac{V_1 - V_o}{1000} + \frac{V_1}{\frac{1}{j\omega}} \rightarrow V_o = \frac{1}{1 + j\omega \cdot \omega} V_s$$

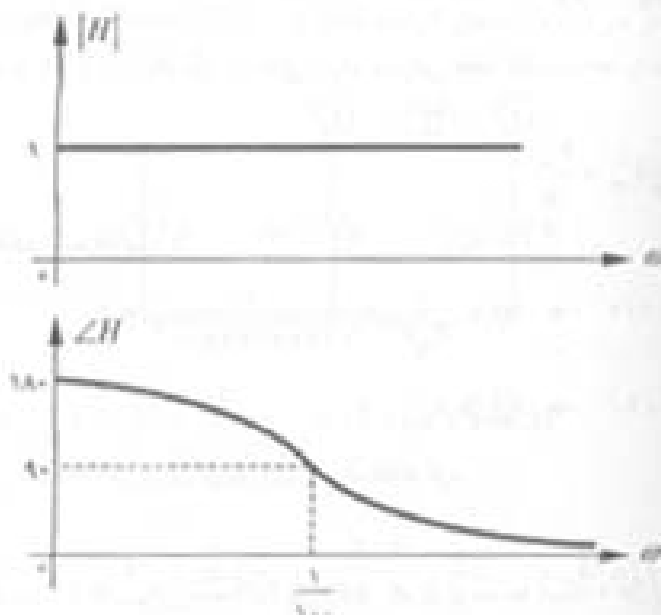
$$\rightarrow V_o = V_1 - V_s = \frac{j\omega \cdot \omega}{1 + j\omega \cdot \omega} V_s - \frac{1}{1 + j\omega \cdot \omega} V_s = \frac{j\omega \cdot \omega - 1}{j\omega \cdot \omega + 1} V_s$$

$$\rightarrow H(j\omega) = \frac{V_o}{V_s} = \frac{j\omega \cdot \omega - 1}{j\omega \cdot \omega + 1} \rightarrow |H(j\omega)| = \frac{\sqrt{(1-\omega)^2 + 1}}{\sqrt{(1+\omega)^2 + 1}} = 1$$

$$\angle H(j\omega) = \angle(j\omega \cdot \omega - 1) - \angle(j\omega \cdot \omega + 1) = 180^\circ - \tan^{-1} 1 \cdot \omega - \tan^{-1} 1 \cdot \omega = 180^\circ - 2 \tan^{-1} 1 \cdot \omega$$

$$\begin{cases} 180^\circ - 0 = 180^\circ & , \omega = 0 \\ 180^\circ - 90^\circ = 90^\circ & , \omega = \frac{1}{100} \\ 180^\circ - 180^\circ = 0 & , \omega \rightarrow \infty \end{cases}$$

برای نمودارهای اندازه و فاز پاسخ فرکانسی تابع شبکه بصورت زیر می باشد.



نوعه H نمودار $|H|$ واضح است که مدار بصورت یک فیلتر تمام گذر عمل می کند.

مسئله ۷۵

فرکانس منبع ولتاژ سینوسی چنان تنظیم شده است که دامنه ولتاژ سینوسی حداکثر شود.

الف - فرکانس منبع v_s و دامنه ولتاژ خروجی در این فرکانس چقدر است.

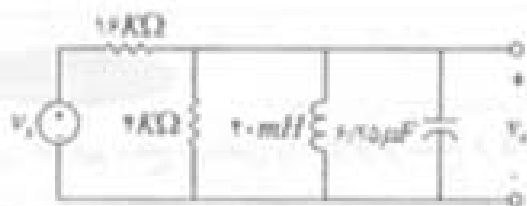
ب - پهنای باند ۳dB چقدر است.

ج - درجه فرکانسی دامنه ولتاژ خروجی $\frac{1}{\sqrt{2}}$ برابر حداکثر آن خواهد بود.

د - Q این مدار چیست.

ه - اگر مقاومت $16k\Omega$ مقاومت درونی منبع را نشان دهد، این مقاومت منبع، Q مدار را چقدر

پایین می آورد.



شکل مسئله ۷۵

حل: الف - می دانیم که به ازای فرکانس تشدید، ولتاژ خروجی ماکزیمم خواهد بود بنابراین فرکانس مورد

توجه زیر بدست می آید.

$$\omega_c = \frac{1}{\sqrt{LC}} = \frac{1}{\sqrt{(2 \times 10^{-2})(100 \times 10^{-6})}} = 200 \left(\frac{\text{rad}}{\text{sec}} \right)$$

$$\omega_c = 2\pi f_c \rightarrow f_c = \frac{\omega_c}{2\pi} = \frac{2000}{2\pi} = 318/27 \text{ Hz}$$

در حالت تشدید سلف و خازن اثر یکدیگر را خنثی کرده بنابراین فقط مقاومت ها را در نظر خواهیم گرفت

$$\rightarrow \max V_o = \frac{1}{1+1} V_m = \frac{V_m}{2}$$

پس با توجه به مدار داده شده داریم

$$R_{eq} = 1 \parallel 1 = \frac{1 \times 1}{1+1} = 2/2 \rightarrow \omega = \frac{1}{R_{eq} C} = \frac{1}{2/2 \times 10 \times 10^{-6}} = 50$$

$$\rightarrow Q = \frac{\omega L}{R} = \frac{2000}{50} = 40 \rightarrow Q \gg 1$$

از آنجا که $Q \gg 1$ می باشد لذا می توان از تقریب زیر استفاده کرد

$$\Delta\omega = \omega = 50$$

پس فرکانسهای مورد نظر، فرکانسهای قطع 20dB می باشد که با توجه به اینکه $Q \gg 1$ می باشد از تقریب های زیر استفاده خواهیم کرد

$$\omega_1 = \omega_c - \alpha = 2000 - 10 = 1990 \quad , \quad \omega_2 = \omega_c + \alpha = 2000 + 10 = 2010$$

تساوی در قسمت (ب) محاسبه شده است

تساوی اگر مقاومت $16 \text{ K}\Omega$ نباشد مقاومت معادل $R_{eq} = 2$ می شود که با توجه به تعریف ضریب کیفیت خواهیم داشت

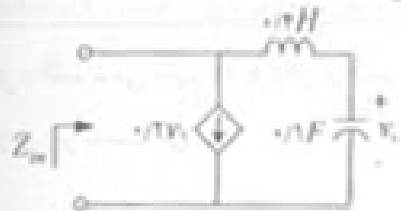
$$Q = \frac{\omega L}{R} = \frac{\omega}{\frac{1}{R_{eq} C}} = \omega R_{eq} C \rightarrow Q \propto R_{eq}$$

$$\frac{Q}{Q'} = \frac{R_{eq}}{R_{eq}'} = \frac{2/2}{1} \rightarrow Q' = \frac{2}{2/2} Q = \frac{2}{1} (40) = 80 \rightarrow \Delta Q = 80 - 40 = 40$$

بنابراین مقاومت $16 \text{ K}\Omega$ مدار را ۱۰ واحد پایین می آورد

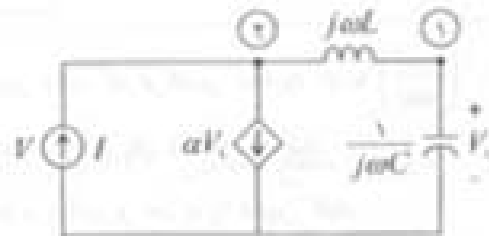
مسئله ۷۷

می خواهیم سطح امپدانس را ۹ برابر و سطح فرکانس را ۵ برابر افزایش دهیم. مقادیر جدید عناصر و امپدانس ورودی مدار جدید را بدست آورید



شکل مسئله ۷۷

حل: در حالت دایمی سینوسی مدار بصورت زیر خواهد بود. ابتدا به محاسبه Z خواهیم پرداخت. بدین منظور منبع جریان I را به دو سر ورودی وصل کرده و ولتاژ دو سر آن را محاسبه خواهیم کرد.



$$\text{KCL برای گره 1} \rightarrow -I + aV_1 + \frac{V_1}{\frac{1}{j\omega C}} \rightarrow I = (a + j\omega C)V_1$$

$$\text{KVL برای حلقه بیرونی} \rightarrow -V + \left(j\omega L + \frac{1}{j\omega C} \right) \frac{V_1}{\frac{1}{j\omega C}} = 0 \rightarrow V = (1 - LC\omega^2)V_1$$

$$\rightarrow V = (1 - LC\omega^2) \frac{I}{(a + j\omega C)}$$

$$\rightarrow Z(j\omega) = \frac{V}{I} = \frac{1 - LC\omega^2}{a + j\omega C} \quad Y(j\omega) = \frac{a}{1 - LC\omega^2} + j \frac{C\omega}{1 - LC\omega^2}$$

سطح امپدانس یا اندازه امپدانس ماکزیمم به نژای فرکانس تشدید بدست می آید. ابتدا فرکانس تشدید را بدست می آوریم.

$$\text{Im}\{Y(j\omega_c)\} = 0 \rightarrow \frac{C\omega_c}{1 - LC\omega_c^2} = 0 \rightarrow \omega_c = 0 \rightarrow \text{سطح امپدانس} = R_c = |Z(j\omega_c)| = \frac{1}{a}$$

سطح امپدانس باید 1 برابر و سطح فرکانس باید 0 برابر شود بنابراین $\omega_c = 0$ و $R_c = 1$ بوده و با توجه به شکل مسئله داریم.

$$R_c = \frac{1}{a} = \frac{1}{-1.5} = 0 \quad L_c = -1.2 \quad C_c = -1.1$$

و با توجه به رابطه (۴-۸) کتاب، مقادیر عناصر برای مدار جدید برابر است با:

$$R = r_c R_c = 1 \times 0 = 1 \rightarrow \frac{1}{a} = 1 \rightarrow a = -1.5$$

$$L = \frac{r_c}{\Omega_c} L_c = \frac{1}{0} (-1.2) = -1.2 \mu\text{H} \quad C = \frac{C_c}{r_c \Omega_c} = \frac{-1.1}{1 \times 0} = 0 \times 10^{-6} \text{F} = 0 \text{mF}$$

مسئله ۷۸

فرکانس تشدید مدار چیست.

مقیاس مدار را چنان تغییر دهید که فرکانس تشدید آن به $\omega = 2\sqrt{11} \times 10^3 \left(\frac{\text{rad}}{\text{sec}}\right)$ تبدیل شود و

امپدانس دیده شده توسط منبع جریان $900 \text{K}\Omega$ باشد.

مقادیر جدید مقاومت ها و سلف و خازن را تعیین کنید.



شکل مسئله ۷۸

حلی: امپدانس دیده شده از دو سر منبع جریان برابر است با:

$$Y(j\omega) = \frac{1}{2000} + \frac{1}{5 + j50\omega} + \frac{1}{j\frac{50}{500}} = \left(\frac{1}{2000} + \frac{5}{10 + 100\omega^2} \right) + j\omega \left(\frac{1}{500} - \frac{5}{10 + 100\omega^2} \right)$$

می دانیم که فرکانس تشدید از حل معادله $\text{Im}\{Y(j\omega)\} = 0$ بدست می آید.

$$\text{Im}\{Y(j\omega)\} = 0 \rightarrow \frac{1}{500} - \frac{5}{10 + 100\omega^2} = 0 \rightarrow 10 + 100\omega^2 = 2500 \rightarrow \omega_0 = 2\sqrt{11}$$

سطح امپدانس به ازای فرکانس تشدید بدست آمده برابر است با:

$$R = Z(j\omega_0) = \frac{1}{\left(\frac{1}{2000} + \frac{5}{10 + 100\omega_0^2} \right)} = 20 \Omega$$

مقیاس مدار خواسته شده همان ضرایب نرمالیزاسیون امپدانس و فرکانس می باشد که با فرض اینکه طرح نرمالیزه مدار شکل فوق باشد داریم:

$$r_s = \frac{\text{سطح امپدانس مطلوب}}{\text{سطح امپدانس طرح نرمالیزه}} = \frac{200 \text{K}\Omega}{20 \Omega} = 10^4$$

$$\Omega_0 = \frac{\text{فرکانس تشدید مطلوب}}{\text{فرکانس نوع طرح نرمالیزه شده}} = \frac{2\sqrt{11} \times 10^3}{10} = 2\sqrt{11} \times 10^2$$

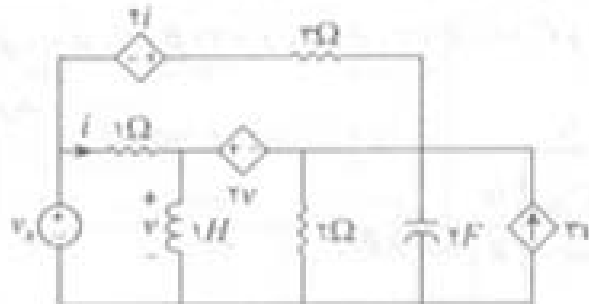
بنابراین مقادیر عناصر مدار برای سطح فرکانس و امپدانس خواسته شده بصورت زیر بدست خواهد آمد.

$$R = r_s R_n = (10^4)(20 \Omega) = 200 \text{K}\Omega \quad L = r_s L_n = (10^4)(5) = 50 \text{K}\Omega$$

$$L = \frac{r_o}{\Omega_o} L_o = \left(\frac{10^3}{10^3} \right) (5) = 5 \text{ mH} \quad , \quad C = \frac{C_o}{r_o \Omega_o} = \frac{10^{-6}}{(10^3)(10^3)} = 1 \text{ pF}$$

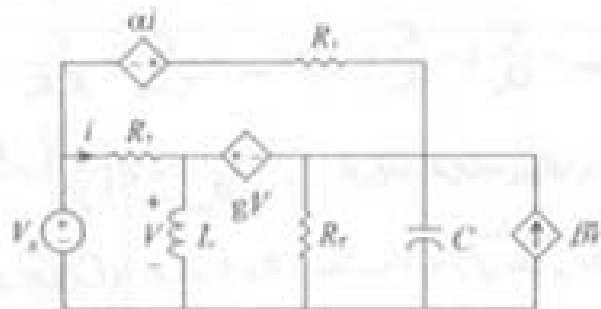
مسئله ۷۹

می‌خواهیم سطح امپدانس 2000 برابر و سطح فرکانس 2×10^3 برابر گردد. مقادیر جدید عناصر را تعیین کنید.



شکل مسئله ۷۹

حل: فرض کنیم که مدار جدید مورد نظر بصورت زیر باشد.



با توجه به مقادیر داده شده سطح امپدانس و سطح فرکانس برابر $r_o = 2000 = 2 \times 10^3$ و $\Omega_o = 2 \times 10^3$ بوده و با فرض اینکه شکل مسئله ۷۹ طرح نرمالیزه شده باشد خواهیم داشت.

$$R = r_o R_o = (2 \times 10^3)(2) = 4 \text{ K}\Omega \quad , \quad R_s = r_o R_{s_o} = (2 \times 10^3)(1) = 2 \text{ K}\Omega$$

$$R_r = r_o R_{r_o} = (2 \times 10^3)(1) = 2 \text{ K}\Omega \quad , \quad L = \frac{r_o}{\Omega_o} L_o = \left(\frac{2 \times 10^3}{2 \times 10^3} \right) (5) = 5 \text{ mH}$$

$$C = \frac{C_o}{r_o \Omega_o} = \frac{1}{(2 \times 10^3)(2 \times 10^3)} = 1/5 \text{ nF}$$

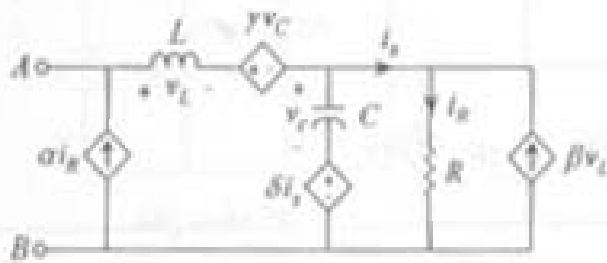
αV و βV به ترتیب منابع ولتاژ کنترل شده با جریان، ولتاژ کنترل شده با ولتاژ و جریان کنترل شده با ولتاژ اند. بنابراین α از جنس امپدانس، β بدون بعد و α از جنس ادمیتانس است و لذا β تغییری نکرده و α و β بصورت زیر بدست می‌آیند.

$$\alpha = r_s \alpha_s = (2 \times 10^{-2})(2) = 4 \dots \quad \frac{1}{\beta} = r_s \frac{1}{\beta_s} = \frac{2 \times 10^{-2}}{2} \rightarrow \beta = 10 \dots 15$$

مسئله ۸۰

❖ می خواهیم سطح امپدانس را K_1 برابر و سطح فرکانس را K_2 برابر افزایش دهیم. مقادیر جدید $\alpha, C, L, R, \delta, \gamma$ چیست.

❖ برای $\alpha=1, C=1, R=2, \delta=2, \gamma=2, \beta=1, \alpha=1$ امپدانس ورودی مدار را بدست آورید.



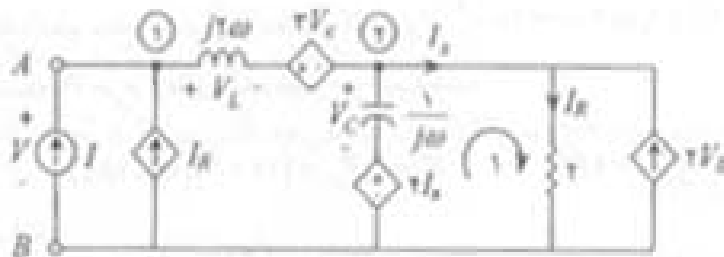
شکل مسئله ۸۰

حل : به روش مشابه حل مسئله ۷۹ داریم.

$$R_{\text{new}} = r_s R = K_1 R \quad L_{\text{new}} = \frac{r_s}{\Omega_s} L = \frac{K_1}{K_2} L \quad C_{\text{new}} = \frac{C}{r_s \Omega_s} = \frac{C}{K_1 K_2}$$

$$\alpha_{\text{new}} = \alpha \quad \gamma_{\text{new}} = \gamma \quad \delta_{\text{new}} = r_s \delta = K_1 \delta \quad \frac{1}{\beta_{\text{new}}} = r_s \left(\frac{1}{\beta} \right) = \frac{K_1}{\beta} \rightarrow \beta_{\text{new}} = \frac{\beta}{K_1}$$

در ادامه با وصل کردن منبع جریان I به دو سر A و B و محاسبه V به ازای مقادیر داده شده، امپدانس ورودی را تعیین خواهیم کرد.



$$V_s = V \quad V_c = \alpha I_s \quad \begin{cases} V_s = V - (\alpha V_c + \alpha I_s) \\ I_s = I_s - \alpha V_c \end{cases} \rightarrow \begin{cases} I_s = \alpha I_s + \alpha V_c - V \\ I_s = I_s - \alpha V_c \end{cases}$$

$$\textcircled{1} \text{ KCL در } I_s \rightarrow -I - I_s + \frac{V - (\alpha V_c + \alpha I_s)}{j\omega} = 0 \rightarrow V - \alpha V_c - (\alpha + j\omega) I_s = j\omega I$$

$$\textcircled{1} \text{ KCL برای گره } \rightarrow -\frac{V - (\tau V_C + \tau I_E)}{j\omega} + \frac{V_C}{\frac{1}{j\omega}} + \Delta I_E + \tau V_C - V = 0$$

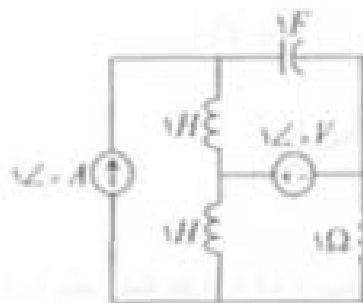
$$\rightarrow -(1 + j\omega)V + (\tau - \tau\omega^2 + j\tau\omega)V_C + (\tau + j\omega)I_E = 0$$

$$\textcircled{2} \text{ KVL برای مش } \rightarrow -\tau(\Delta I_E + \tau V_C - V) - V_C + \tau I_E = 0 \rightarrow \tau V - \tau^2 V_C - \tau \Delta I_E = 0$$

با حل سه معادله سه مجهول بدست آمده به روش کرامر خواهیم داشت.

$$V = \begin{vmatrix} j\omega I & -\tau & -\tau - j\omega \\ \tau - \tau\omega^2 + j\tau\omega & \tau + j\omega & 0 \\ -\tau & -\tau^2 & -\tau \end{vmatrix} = \frac{1 \cdot \omega^2 + j\tau\omega - \tau}{-1\omega^2 - j\tau\omega} I \rightarrow Z_{in}(j\omega) = \frac{V}{I} = \frac{1 \cdot \omega^2 + j\tau\omega - \tau}{-1\omega^2 - j\tau\omega}$$

مسئله A1



در چه ناحیه فرکانسی توان متوسط تحویلی منبع جریان از منبع ولتاژ بیشتر است.

شکل مسئله A1

حل: ابتدا منبع ولتاژ را برابر صفر منظور کرده اثر منبع جریان را بررسی می کنیم. امپدانس دیده شده از دو سر منبع جریان برابر است با:

$$Z_I(j\omega) = \left(j\omega \parallel \frac{1}{j\omega} \right) + j\omega \parallel (1) = \frac{\omega^2}{1 + \omega^2} + j \frac{\tau\omega}{1 - \omega^2}$$

$$\rightarrow P_{I(\omega)} = \frac{|I|^2}{1} \text{Re}\{Z_I(j\omega)\} = \frac{1}{1} \left(\frac{\omega^2}{1 + \omega^2} \right) = \frac{\omega^2}{1 + \omega^2}$$

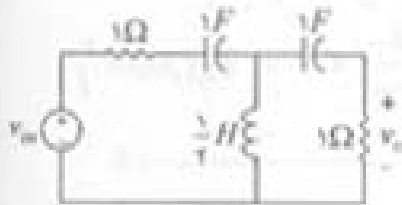
حال منبع جریان را برابر صفر در نظر می گیریم و امپدانس دیده شده از دو سر منبع ولتاژ را حساب می کنیم.

$$Y_T(j\omega) = \frac{1}{j\omega + \frac{1}{j\omega}} + \frac{1}{1 + j\omega} = \frac{1}{1 + \omega^2} + j \frac{2\omega}{1 - \omega^2}$$

$$\rightarrow P_{T(\omega)} = \frac{V^2}{1} \operatorname{Re}\{Y_T(j\omega)\} = \frac{1}{1} \left(\frac{1}{1 + \omega^2} \right) = \frac{1}{1 + \omega^2}$$

در نهایت خواهیم داشت

$$P_{T(\omega)} > P_{T(1)} \rightarrow \frac{\omega^2}{1 + \omega^2} > \frac{1}{1 + \omega^2} \Rightarrow \omega^2 > 1 \rightarrow |\omega| > 1$$



شکل مسئله ۸۲

مسئله ۸۲

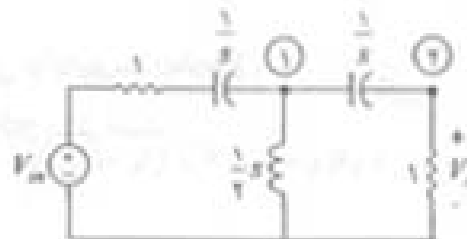
الف تابع شبکه $H(j\omega) = \frac{V_o}{V_m}$ را تعیین کنید.

ب رفتار فیلتری و فرکانس قطع آن را مشخص کنید.

ج من خواهم فیلتری با همین مشخصه در فرکانس $\omega = 1$ داشته باشم.

د مقادیر جدید عناصر را تعیین کنید.

حل: با فرض $s = j\omega$ مدار بصورت زیر خواهد بود.



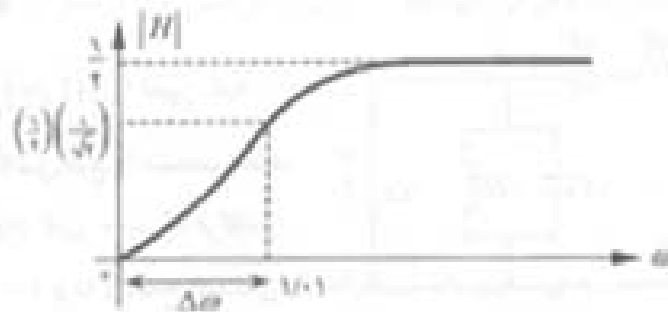
$$\textcircled{1} \text{ KCL در } s \rightarrow \frac{V_m}{1} + \frac{V_o - V_m}{\frac{1}{s}} = 0 \rightarrow V_m = \frac{s+1}{s} V_o$$

$$\textcircled{2} \text{ KCL در } s \rightarrow \frac{s+1}{s} V_o - V_m + \frac{s+1}{s} V_o + \frac{s+1}{s} V_o - V_o = 0$$

$$\rightarrow \frac{V_o}{V_m} = \frac{s}{s^2 + 2s + 2} \rightarrow H(j\omega) = \frac{(j\omega)}{1(j\omega)^2 + 2(j\omega) + 2}$$

$$\rightarrow |H(j\omega)| = \left| \frac{(j\omega)}{1(j\omega)^2 + 2(j\omega) + 2} \right| = \begin{cases} 1, & \omega = 1 \\ \frac{1}{\sqrt{2}}, & \omega \rightarrow \infty \end{cases}$$

بنابراین نمودار $|H(j\omega)|$ بصورت زیر خواهد بود که نشان دهنده یک فیلتر بالاگذر می باشد.

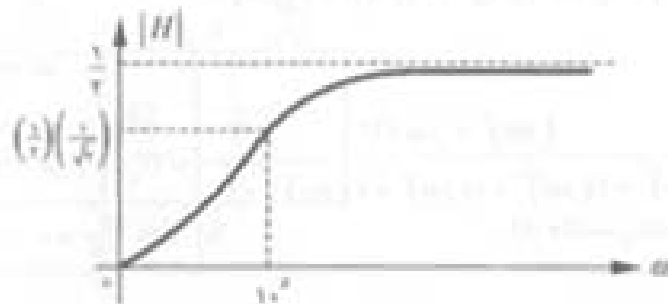


در ادامه به محاسبه فرکانس قطع ۳dB خواهیم پرداخت.

$$|H(j\omega)| = \frac{1}{\sqrt{r}} \max |H(j\omega)| \rightarrow \frac{\omega^r}{\sqrt{(r-2\omega^r) + (2\omega + r\omega^r)^2}} = \frac{1}{\sqrt{r}} \left(\frac{1}{2}\right) \rightarrow \omega = 1/0.1$$

$$\rightarrow \Delta\omega = 1/0.1$$

حال می خواهیم فیلتری معادل فیلتر فوق ولی با فرکانس قطع $\omega = 10^4$ داشته باشیم.



برای محاسبه مقادیر جدید عناصر ابتدا ضرایب نرمالیزه‌شده را محاسبه خواهیم کرد از آنجا که فقط سطح فرکانس را افزایش داده ایم لذا $r_0 = 1$ بوده و خواهیم داشت:

$$\Omega_c = \frac{\text{فرکانس قطع مطلوب}}{\text{فرکانس قطع نرمالیزه شده}} = \frac{10^4}{1/0.1} = 10^5$$

$$R_{\text{new}} = r_0 R = (1)(1) = 1\Omega \quad , \quad C_{\text{new}} = \frac{C}{r_0 \Omega_c} = \frac{1}{1 \times 10^5} = 1\mu F \quad , \quad L_{\text{new}} = \frac{r_0 L}{\Omega_c} = \frac{1}{10^5} \left(\frac{1}{1}\right) = \frac{1}{10^5} \mu H$$

مسئله ۸۳

◀ تابع شبکه $H(j\omega) = \frac{V_o}{V_m}$ را تعیین کنید.

◀ رفتار فیلتری و فرکانس قطع را مشخص کنید.

◀ مقیاس مدار را چنان تغییر دهید که فرکانس مورد توجه 1000 Hz بوده و سطح امپدانس مدار 300 برابر شود.

شکل مسئله ۸۳

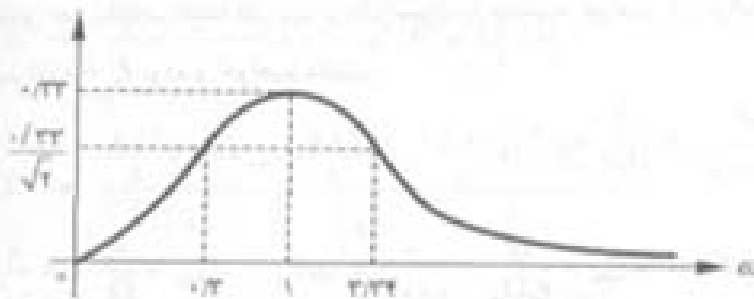
حل: با توجه به شکل مدار در حالت دایمی سینوسی داریم:

$$\textcircled{1} \text{ KCL برای } V_o \rightarrow \frac{V_o - V_m}{1 + j\omega + \frac{1}{j\omega}} + \frac{V_o}{j\omega + \frac{1}{j\omega}} + \frac{V_o}{1} = 0$$

$$\rightarrow H(j\omega) = \frac{V_o}{V_m} = \frac{(j\omega)^2 + j\omega}{(j\omega)^2 + \tau(j\omega)^2 + \tau(j\omega)^2 + \tau(j\omega) + 1}$$

$$\rightarrow |H(j\omega)| = \left| \frac{(j\omega)^2 + j\omega}{(j\omega)^2 + \tau(j\omega)^2 + \tau(j\omega)^2 + \tau(j\omega) + 1} \right| = \begin{cases} 0 & , \omega \rightarrow 0 \\ -1/\sqrt{2} & , \omega = 1 \\ \lim_{\omega \rightarrow \infty} \frac{\omega^2}{\omega^2} = 1 & , \omega \rightarrow \infty \end{cases}$$

بنابراین نمودار $H(j\omega)$ بصورت زیر است که نشان دهنده یک فیلتر میان گذر است.



در ادامه فرکانسهای قطع 3 dB را محاسبه خواهیم کرد.

$$|H(j\omega)| = \frac{1}{\sqrt{2}} \max |H(j\omega)| \rightarrow \frac{\omega - \omega^2}{\sqrt{(1 - \tau\omega^2 + \omega^2)^2 + (\tau\omega - \tau\omega^2)^2}} = \frac{1/\sqrt{2}}{\sqrt{2}}$$

$$\rightarrow \omega_1 = -j\pi \quad , \quad \omega_2 = \pi/j\pi$$

از آنجا که سطح امپدانس ۳۰۰ برابر می شود لذا $r_s = 300$ و فرکانس تشدید مطلوب برابر 1000 Hz است بنابراین داریم

$$\Omega_s = \frac{1\pi \times 1000 \left(\frac{\text{rad}}{\text{sec}} \right)}{\left(\frac{\text{rad}}{\text{sec}} \right)} = 1\pi \times 10^3$$

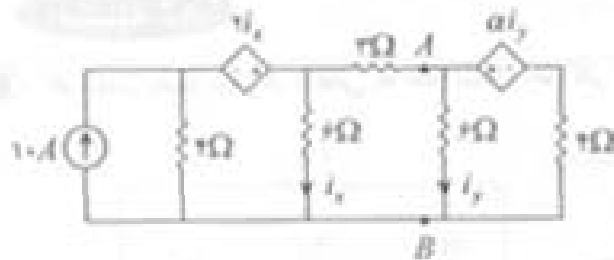
بنابراین معادله جدید عناصر بصورت زیر بدست خواهد آمد

$$R_{\text{new}} = r_s R = (300)(1) = 300 \Omega \quad , \quad L_{\text{new}} = \frac{r_s}{\Omega_s} L = \frac{300}{1\pi \times 10^3} (1) = 97.7 \mu\text{H}$$

$$C_{\text{new}} = \frac{C}{r_s \Omega_s} = \frac{1}{300 \times 1\pi \times 10^3} = 53.1 \text{ nF}$$

مسئله ۸۲

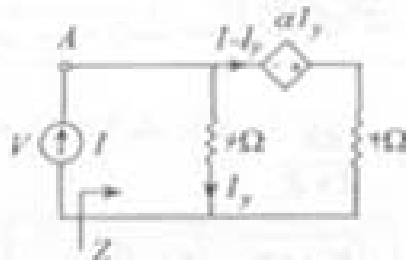
اگر α را چنان تعیین کنید که حداکثر توان به مدار سمت راست و مدار A و B تحویل داده شود.



شکل مسئله ۸۲

حل: بدین منظور باید امپدانس معادل مدار سمت راست و مدار A و B را بدست آوریم

پسند که آنها را بدست خواهیم آورد.

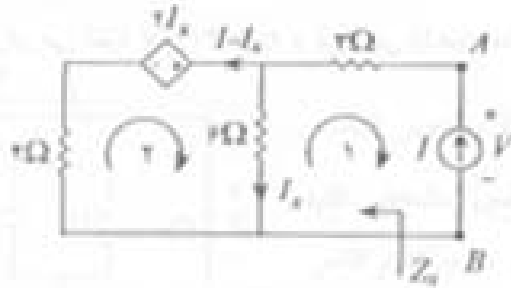


با توجه به شکل فوق $I_p = \frac{V}{1}$ بوده و خواهیم داشت

$$\text{KVL برای حلقه بردی} \rightarrow -V + \alpha I_p + 1(I - I_p) = 0 \rightarrow -V + \alpha \left(\frac{V}{1} \right) + 1 \left(I - \frac{V}{1} \right) = 0$$

$$\rightarrow Z = \frac{V}{I} = \frac{1}{1 - \alpha}$$

و برای مدار سمت چپ دو سر A و B داریم.



① برای KVL → $-2(I - I_1) - 2I_1 + 2I_2 = 0 \rightarrow I_2 = \frac{I}{2}$

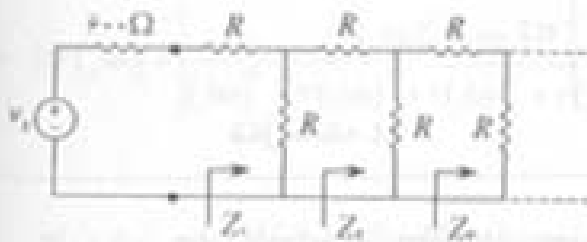
② برای KVL → $-2\left(\frac{I}{2}\right) - 2I + V = 0 \rightarrow V = 3I \rightarrow Z_s = \frac{V}{I} = 3$

شرط انتقال توان ماکزیمم عبارتست از

$Z = Z_s \rightarrow \frac{12}{1 + 2a} = 3 \rightarrow a = 1$

مسئله ۸۵

چند R باشد تا توان انتقالی به خط انتقال حداکثر گردد.



شکل مسئله ۸۵

حل: از آنجا که تعداد عناصر سمت راست نامعین می باشد لذا $Z_s = Z_1 = Z_2 = Z_3 = R$ می باشد همچنین

می توان نوشت:

$Z_1 = R + R \parallel Z_2, Z_2 = R + R \parallel Z_3, Z_3 = R + \frac{RZ_4}{R + Z_4}$

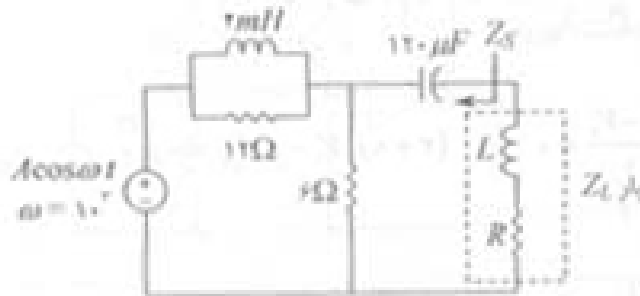
$Z_1 = RZ_2 = R^2 \rightarrow Z_2 = \frac{R + \sqrt{R^2 + 4R^2}}{2} = \frac{R + \sqrt{5}R}{2} = \sqrt{5}R \quad Z_3 = 60$

شرط انتقال توان حداکثر عبارتست از

$Z_s = Z_1 = 60 \rightarrow \sqrt{5}R = 60 \rightarrow R = 27.17 / 27.17 \Omega$

مسئله ۸۶

۱) R و L را چنان تعیین کنید که حداکثر توان متوسط به بار Z_L منتقل شود.



شکل مسئله ۸۶

حل: ابتدا امپدانس دیده شده از دو سر بار را حساب می‌کنیم.

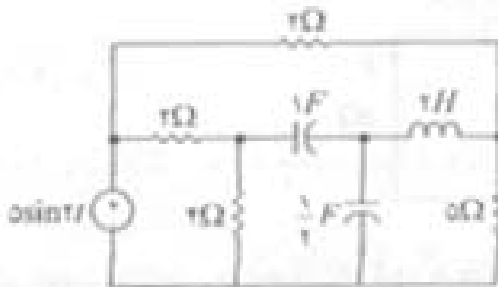
$$Z_C = \frac{1}{j \cdot 10^3 \cdot 10^{-5}} = -j100 \quad \text{و} \quad Z_L = R + j\omega L$$

نوبت انتقال توان ماکزیمم عبارتست از:

$$Z_L = \bar{Z}_C \rightarrow R + j\omega L = 100 - j100 \rightarrow \begin{cases} R = 100 \\ \omega L = 100 \rightarrow L = 10 \text{ mH} \end{cases}$$

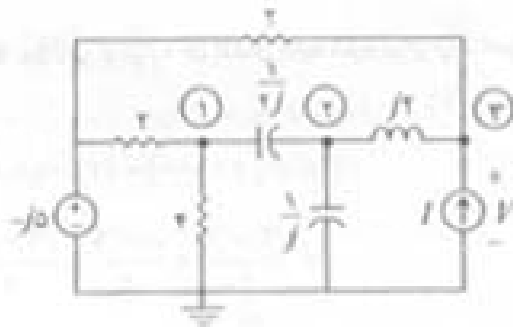
مسئله ۸۷

- ۱) توان تحویلی به مقاومت 5Ω را حساب کنید.
- ۲) بجای مقاومت 5Ω چه امپدانس جایگزین کنیم تا توان تحویلی به آن ماکزیمم شود.



شکل مسئله ۸۷

حل: ابتدا معادل توان دو سر مقاومت 5Ω را بدون در نظر گرفتن خودش بدست می‌آوریم.



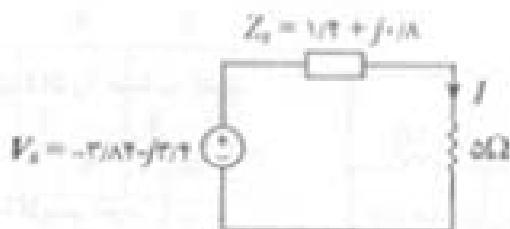
$$\textcircled{1} \text{ KCL برای } I_1 \rightarrow \frac{V_1 - V_2}{j\Omega} + \frac{V_2 + j\Omega}{1} - I = 0 \rightarrow -V_1 + (1 + j)V_2 = jI + \Omega$$

$$\textcircled{2} \text{ KCL برای } I_2 \rightarrow \frac{V_1 - V_2}{\frac{1}{j}} + \frac{V_2}{1} + \frac{V_2 - V_3}{j\Omega} = 0 \rightarrow 1V_1 - \Omega V_2 - V_3 = 0$$

$$\textcircled{3} \text{ KCL برای } I_3 \rightarrow \frac{V_2 + j\Omega}{1} + \frac{V_2}{1} + \frac{V_2 - V_3}{\frac{1}{j}} = 0 \rightarrow (\tau + 1)V_2 - 1/V_3 = -j\Omega$$

$$\rightarrow V = V_2 = \begin{bmatrix} 0 & -1 & jI + \Omega \\ 0 & -\Omega & 0 \\ \tau + 1 & -1 & -j\Omega \\ 0 & -1 & 1 + j \\ \tau & -\Omega & -1 \\ \tau + 1 & -1 & 0 \end{bmatrix} = (1/\tau + j/1\Omega)I + (-\tau/1\Omega - j\tau/\tau)$$

بنابراین مدار معادل شکل مسئله را می توان بصورت زیر رسم کرد.



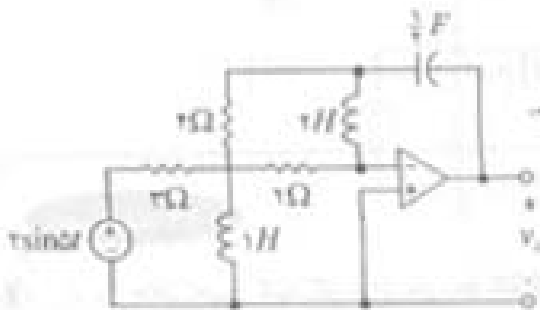
و در نهایت توان متوسط تحویل داده شده به مقاومت 5Ω بصورت زیر بدست می آید.

$$I = \frac{V_s}{Z_s + 5} = \frac{-\tau/1\Omega - j\tau/\tau}{1/\tau + j/1\Omega} \rightarrow P_{av} = \frac{|I|^2}{2} \text{Re}\{Z\} = \frac{1}{2} \left(\frac{(\tau/1\Omega)^2 + (\tau/\tau)^2}{(1/\tau)^2 + (1/1\Omega)^2} \right) (5) = 0.181 \text{ W}$$

امپدانس چاهگترین برای اینکه حداکثر توان به آن انتقال داده شود برابر Z_s است.

$$Z = Z_s = 1/\tau - j/1\Omega$$

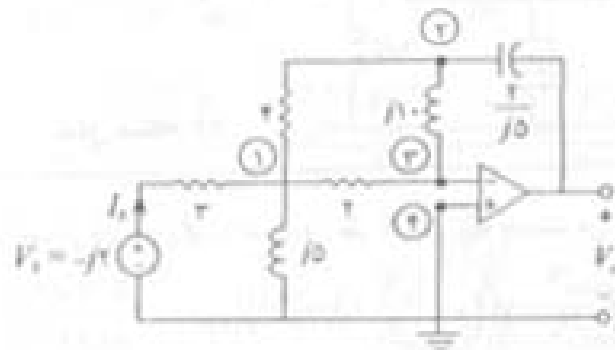
مسئله ۸۸



- ⊛ توان مختلط تحویلی منبع ولتاژ را بدست آورید.
- ⊛ ولتاژ v_o را در حالت دایمی سینوسی بدست آورید.

شکل مسئله ۸۸

حل: در حالت دایمی سینوسی مدار بصورت زیر خواهد بود.



با توجه به شکل فوق و با فرض ایده آل بودن آپ امپ داریم

$$V_1 = V_2 = 0$$

$$\textcircled{1} \text{ KCL برای گره } \rightarrow \frac{-V_1}{2} + \frac{-V_2}{j10} = 0 \rightarrow j5V_1 + V_2 = 0 \rightarrow V_2 = -j5V_1$$

$$\textcircled{2} \text{ KCL برای گره } \rightarrow \frac{V_1 - (-j2)}{2} + \frac{V_1}{j10} + \frac{V_1 - 0}{1} + \frac{V_1 - (-j5V_1)}{1} = 0 \rightarrow V_1 = -j121 - j121$$

$$I_2 = \frac{V_1 - V_2}{2} = \frac{-j242 - (-(-j121 - j121))}{2} = -j121 + j121 = 0$$

$$\text{توان مختلط تحویلی} \rightarrow P = \frac{1}{2} V_s I_2 = \frac{1}{2} (-j2)(0) = 0$$

و در نهایت با نوشتن KCL برای گره $\textcircled{3}$ و با بدست خواهیم آورد

$$V_1 = -j5V_2 = -j5(-j121 - j121) = (-121 + j121)$$

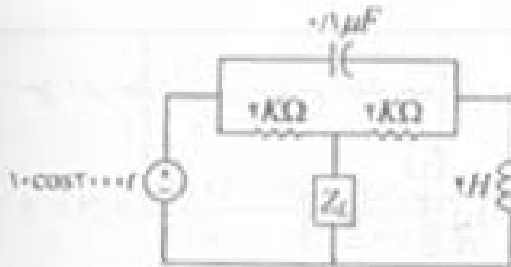
$$\textcircled{3} \text{ KCL برای گره } \rightarrow \frac{V_1 - V_2}{1} + \frac{V_1 - 0}{j10} + \frac{V_1 - V_2}{1} = 0$$

$$\rightarrow \frac{(-1/5 + j/50) - (-1/31 - j/31)}{1} + \frac{(-1/5 + j/50)}{j\omega} + \frac{(-1/5 + j/50) - V_o}{1/j\omega} = 0$$

$$\rightarrow V_o = -1/31 + j/31 = 1/31 \angle 171.9^\circ \rightarrow v_o(t) = 1/31 \cos(\omega t + 171.9^\circ)$$

مسئله ۸۹

◀ Z_L را چنان تعیین کنید که توان متوسط انتقالی به آن حداکثر باشد.



شکل مسئله ۸۹

حل : ابتدا امپدانس دیده شده از دو سر Z_L را بدون در نظر گرفتن Z_L بدست می آوریم.

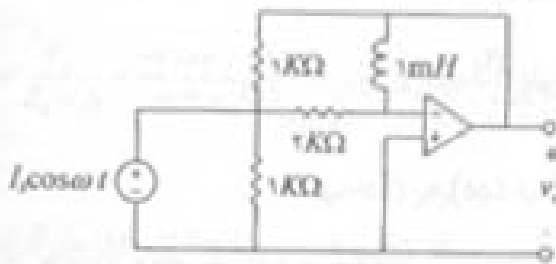
$$Z_s = (1000 + (j1000\omega) \parallel (-j5000)) \parallel 1000 = 1917/4 - j275/4$$

و مقدار Z_L برای انتقال حداکثر توان متوسط به آن برابر است با

$$\rightarrow Z_L = \bar{Z}_s = 1917/4 + j275/4$$

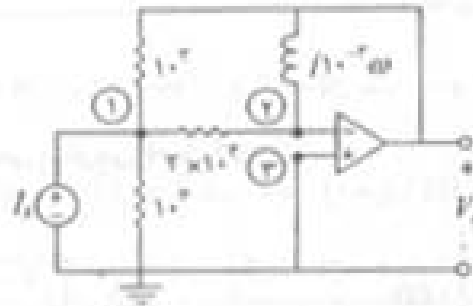
مسئله ۹۰

◀ در چه فرکانسی مقدار RMS ولتاژ v_o حداکثر می شود.



شکل مسئله ۹۰

حل : در حالت دایمی سینوسی مدار بصورت زیر می باشد.



با فرض اینکه آپ لیمپ ایده آل باشد و با توجه به شکل فوق داریم:

$$V_1 = V_2 = 0$$

$$\textcircled{2} \text{ KCL برای گره } 1 \rightarrow \frac{0 - V_1}{2 \times 10^3} + \frac{0 - V_2}{10^{-2}} = 0 \rightarrow V_1 = -\frac{2 \times 10^5}{j\omega} V_2$$

$$\textcircled{1} \text{ KCL برای گره } 2 \rightarrow -I_s + \frac{2 \times 10^5}{j\omega} V_2 + \frac{-2 \times 10^5}{j\omega} V_2 - 0 + \frac{-2 \times 10^5}{j\omega} V_2 - V_2 = 0$$

$$\rightarrow H(j\omega) = \frac{V_2}{I_s} = \frac{-j2 \times 10^5}{10^3 + j2\omega} \rightarrow |H(j\omega)| = \frac{|V_2|}{|I_s|} = \frac{\frac{|V_2|}{\sqrt{2}}}{\frac{|I_s|}{\sqrt{2}}} = \frac{V_2(rms)}{I_s(rms)} = \frac{2 \times 10^5 \omega}{\sqrt{10^3 + 4\omega^2}}$$

$$\rightarrow V_2(rms) = \frac{2 \times 10^5 \omega}{\sqrt{10^3 + 4\omega^2}} I_s(rms)$$

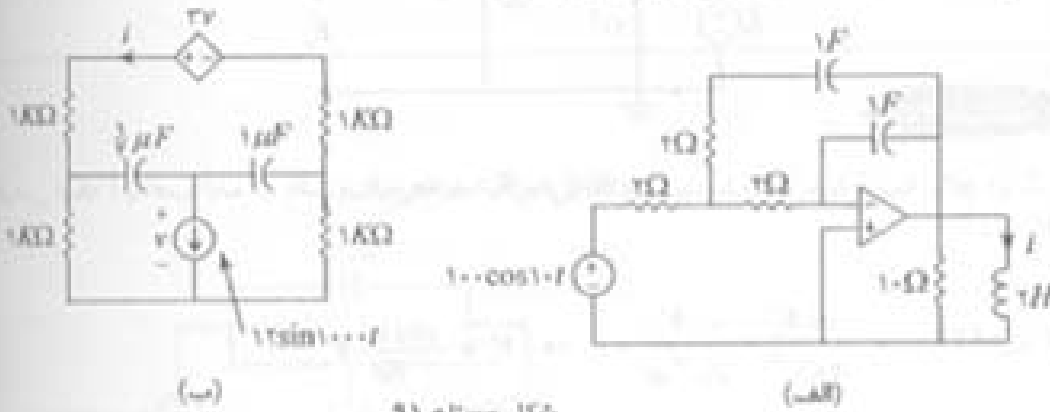
برای محاسبه فرکانسی که به ازای آن حداکثر می شود از $V_2(rms)$ نسبت به ω مشتق گرفته و برابر صفر قرار می دهیم.

$$\frac{dV_2(rms)}{d\omega} = \frac{2 \times 10^5 \sqrt{10^3 + 4\omega^2} - \frac{4 \times 10^5 \omega^2}{\sqrt{10^3 + 4\omega^2}}}{10^3 + 4\omega^2} = \frac{2 \times 10^5}{(10^3 + 4\omega^2)^{3/2}}$$

بنابراین به عبارت بدست آمده برای مشتق $V_2(rms)$ واضح است که فقط به ازای $\omega \rightarrow 0$ مشتق برابر صفر خواهد شد و جواب مسئله $\omega = 0$ است.

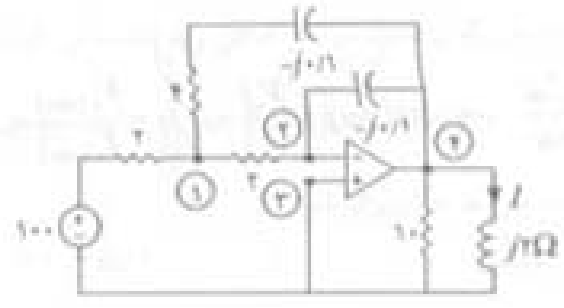
مسئله ۹۱

جریان i را در حالت دایمی سینوسی تعیین کنید.



شکل مسئله ۹۱

حل: الف - در حالت دایمی سینوسی شکل مدار بصورت زیر است.



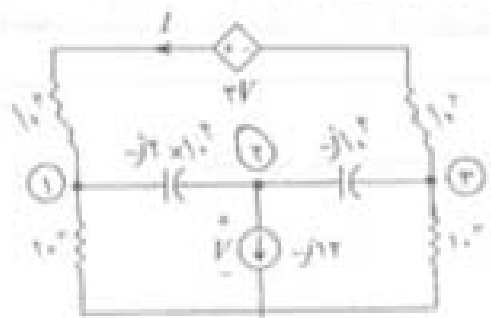
با فرض ایده آل بودن آپ امپ و با توجه به شکل فوق $V_1 = V_2 = 0$ بوده و خواهیم داشت:

$$\text{① برای KCL} \rightarrow \frac{-V_1}{1} + \frac{-V_2}{-j0.1} = 0 \rightarrow V_1 = -j10V_2$$

$$\text{② برای KCL} \rightarrow \frac{-j10V_2 - 100}{1} + \frac{-j10V_2 - V_2}{20 - j0.1} + \frac{-j10V_2}{1} = 0 \rightarrow V_2 = \frac{-100 + j1}{-10.1 + j1}$$

$$\rightarrow I = \frac{-100 + j1}{j1} = -j100.05 + j0.16 = 0.16 \angle 13^\circ \rightarrow i(t) = 0.16 \cos(10t + 13^\circ)$$

ب - در حالت دایمی سینوسی شکل مدار بصورت زیر خواهد بود.



با توجه به شکل فوق $V = V_1$ بوده و خواهیم داشت:

$$\text{KVL برای حلقه بیرونی} \rightarrow -V_1 - 1 \cdot I + 2V_1 - 1 \cdot I + V_1 = 0 \rightarrow V_1 = V_1 - 2V_1 + 2 \times 1 \cdot I$$

$$\text{KCL برای گره ①} \rightarrow \frac{V_1}{1} + \frac{V_1 - V_1}{-j \times 1} - I = 0 \rightarrow (1 + j/5)V_1 - j/5 V_1 - 1 \cdot I = 0$$

$$\text{KCL برای گره ②} \rightarrow \frac{V_1 - V_1}{-j \times 1} - j/2 + \frac{V_1 - (V_1 - 2V_1 + 2 \times 1 \cdot I)}{-j \cdot 1} = 0$$

$$\rightarrow -2V_1 + V_1 - 2 \times 1 \cdot I = 2 \times 1 \cdot I$$

$$\text{KCL برای گره ③} \rightarrow \frac{V_1 - V_1}{-j \times 1} - j/2 + \frac{V_1 - (V_1 - 2V_1 + 2 \times 1 \cdot I)}{-j \cdot 1} = 0$$

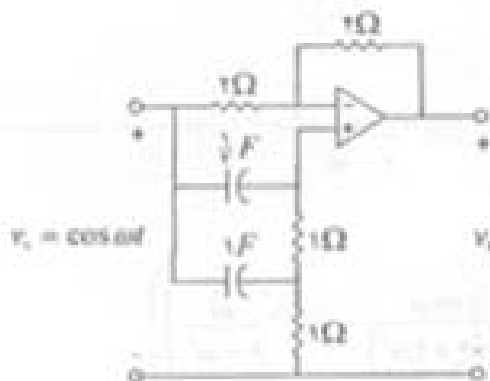
$$\rightarrow (1 + j)V_1 - (2 + j^2)V_1 + 1 \cdot (2 + j^2)I = 0$$

$$\rightarrow I = \frac{\begin{vmatrix} 1 + j/5 & -j/5 & 0 \\ -2 & 1 & 2 \times 1 \\ 1 + j & -(2 + j^2) & 0 \end{vmatrix}}{\begin{vmatrix} 1 + j/5 & -j/5 & -1 \\ -1 & 1 & -1 \\ 1 + j & -(2 + j^2) & 1 \end{vmatrix}} = 2/1 + j/1 = 1/1 \angle 0^\circ$$

$$\rightarrow i(t) = 1 \cos(100t + 0^\circ)$$

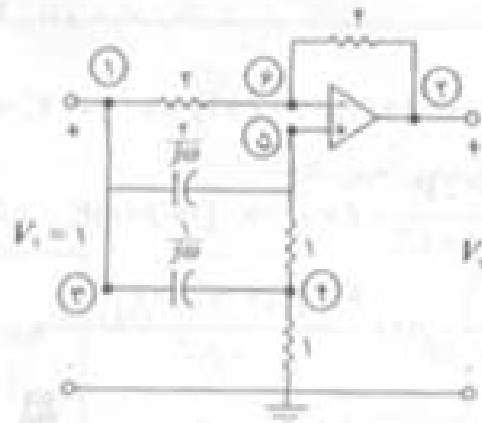
مسئله ۹۲

خروجی حالت دایمی سینوسی V_1 را تعیین کنید.



شکل مسئله ۹۲

حل: در حالت دایمی سینوسی شکل مدار را می توان بصورت زیر رسم کرد.



با فرض اینکه آل بودن آپ امپ $V_o = V_3$ بوده و با توجه به شکل $V_s = 1$ می باشد.

① KCL برای گره ۱ $\rightarrow \frac{V_s - 1}{r} + \frac{V_s - V_2}{r} = 0 \rightarrow V_2 = \frac{V_s + r}{r}$

② KCL برای گره ۲ $\rightarrow \frac{V_s - 1}{\frac{1}{j\omega}} + \frac{V_2}{\frac{1}{j\omega}} + \frac{V_2 - \frac{V_s + r}{r}}{\frac{1}{j\omega}} = 0 \rightarrow -V_2 + (r + j\omega)V_2 = j\tau\omega$

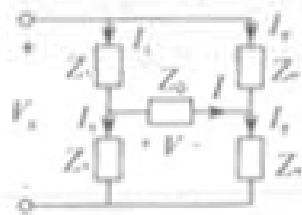
③ KCL برای گره ۳ $\rightarrow \frac{1 - V_2}{\frac{1}{j\omega}} + \frac{1 - \frac{V_s + r}{r}}{\frac{1}{j\omega}} + \frac{1 - \frac{V_s + r}{r}}{\frac{1}{j\omega}} = 0 \rightarrow (1 + j\omega)V_2 + j\tau\omega V_2 = 1 + j\tau\omega$

$$\rightarrow V_2 = \frac{\begin{vmatrix} j\tau\omega & 1 + j\tau\omega \\ 1 + j\tau\omega & j\tau\omega \end{vmatrix}}{\begin{vmatrix} -1 & r + j\omega \\ 1 + j\omega & j\tau\omega \end{vmatrix}} = \frac{-(r + \tau\omega') + j\tau\omega}{r - \omega' + j\omega}$$

$$\rightarrow V_2 = \sqrt{\frac{(r + \tau\omega')^2 + (\tau\tau\omega)^2}{(r - \omega')^2 + \omega'^2}} \angle \left(\tan^{-1} \frac{\tau\tau\omega}{-(r + \tau\omega')} - \tan^{-1} \frac{\omega}{r - \omega'} \right)$$

$$\rightarrow v_2(t) = \sqrt{\frac{(r + \tau\omega')^2 + (\tau\tau\omega)^2}{(r - \omega')^2 + \omega'^2}} \cos \left(\omega t - \left(\tan^{-1} \frac{\tau\tau\omega}{-(r + \tau\omega')} - \tan^{-1} \frac{\omega}{r - \omega'} \right) \right)$$

مسئله ۹۴



۹۴) نشان دهید که اگر $Z_1 Z_2 = Z_2 Z_1$ باشد، آنگاه $V = I = 0$

شکل مسئله ۹۴

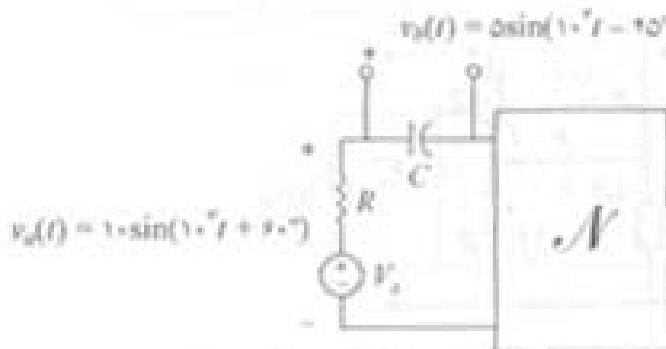
حل: با فرض $I_1 = I_2$ و $I_3 = I_4$ خواهد شد و با فرض $V = 0$ و با نوشتن KVL برای دو حلقه

دار خواهیم داشت:

$$\begin{cases} -Z_1 I_1 + Z_2 I_2 - 0 = 0 \rightarrow Z_1 I_1 = Z_2 I_2 \\ -Z_1 I_1 + 0 + Z_2 I_2 = 0 \rightarrow Z_1 I_1 = Z_2 I_2 \end{cases} \rightarrow \frac{Z_1 I_1}{Z_1 I_1} = \frac{Z_2 I_2}{Z_2 I_2} \rightarrow Z_1 Z_2 = Z_2 Z_1$$

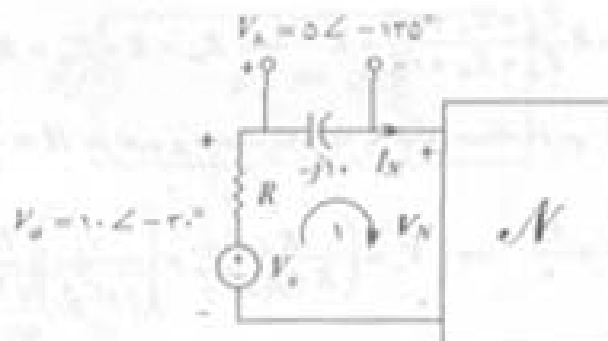
مسئله ۹۵

۹۵) امپدانس دیده شده در سرهای مدار \mathcal{N} را تعیین کنید. (امپدانس خازن برابر 10Ω است)



شکل مسئله ۹۵

حل: در حالت دایمی سینوسی مدار بصورت زیر است.



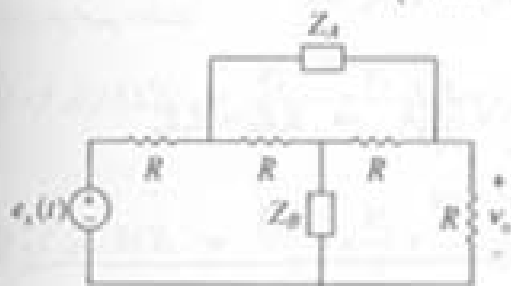
$$I_x = \frac{5\angle -135^\circ}{-j1} = \frac{5\angle -135^\circ}{1\angle -90^\circ} = .15\angle -45^\circ = .125 - j125$$

KVL برای مش ۱ $\rightarrow -V_x + V_p + V_n = 0 \rightarrow V_x = V_p - V_n = 10\angle -30^\circ - 5\angle -135^\circ$
 $= 12/5 - j1/5$

$$\rightarrow Z_x = \frac{V_x}{I_x} = \frac{12/5 - j1/5}{.125 - j125} = 16/22 + j5/18 \Omega$$

مسئله ۹۶

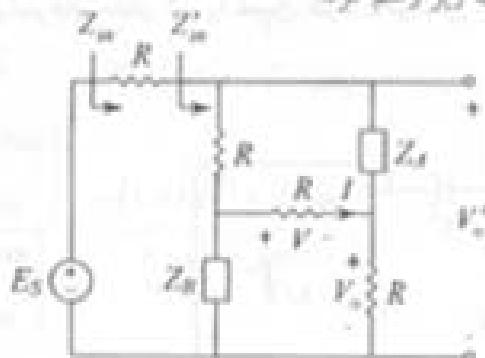
نشان دهید امپدانس ورودی مدار برابر $2R$ است. ($Z_1 Z_2 = R^2$)



نشان دهید $H = \frac{V_o}{E_s} = \frac{1}{1 + \frac{Z_1}{R}}$

شکل مسئله ۹۶

حل: مدار را می توان بصورت زیر رسم کرد.



با توجه به صورت مسئله $Z_1 Z_2 = RR$ می باشد، بهترین طبق مسئله ۹۶ باید $V = I = 0$ باشد. لذا خواهیم داشت

$$Z_{in} = (Z_1 + R) \parallel (Z_2 + R) = \frac{Z_1 Z_2 + R(Z_1 + Z_2) + R^2}{Z_1 + R + Z_2 + R} = \frac{R^2 + R(Z_1 + Z_2) + R^2}{Z_1 + Z_2 + 2R}$$

$$= R \frac{Z_1 + Z_2 + 2R}{Z_1 + Z_2 + 2R} = R \rightarrow Z_{in} = R + Z_{in} = R + R = 2R$$

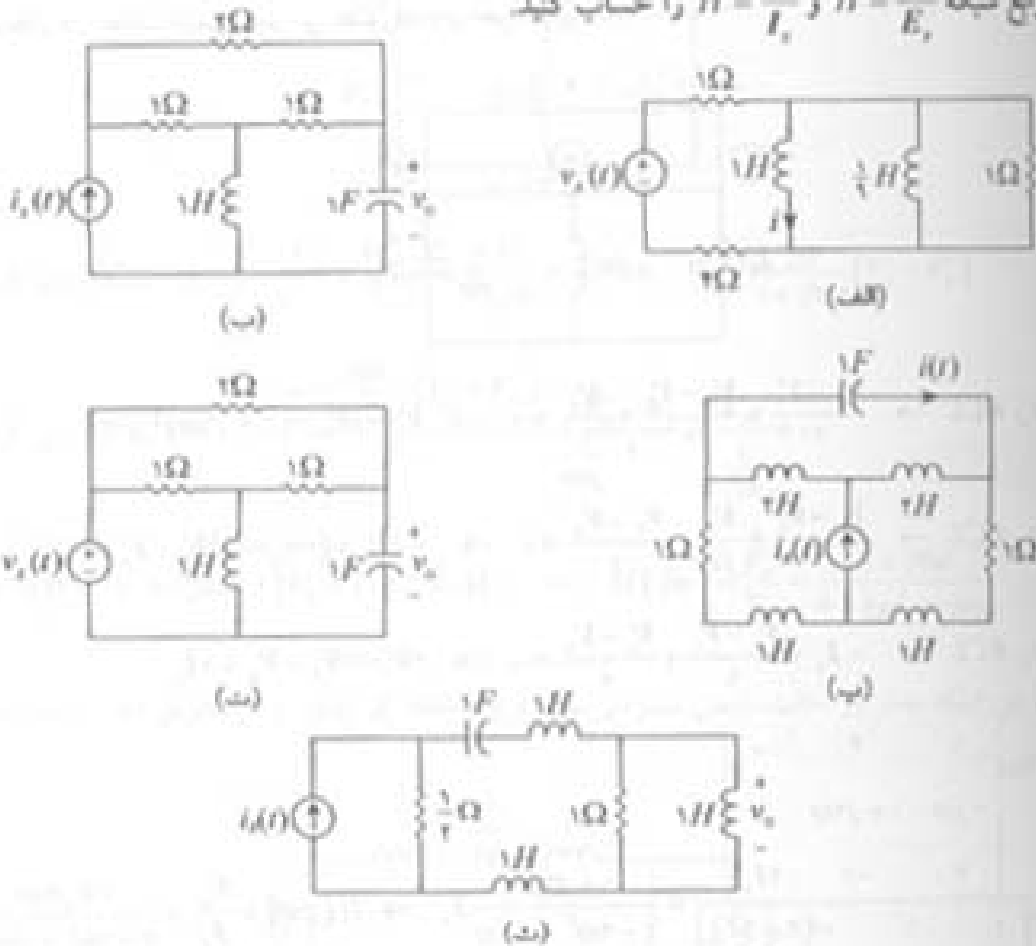
در ادامه به محاسبه $H = \frac{V_o}{E_s}$ خواهیم پرداخت. با توجه به شکل مسئله داریم.

$$V_o = \frac{Z_{in}'}{R + Z_{in}'} E_s = \frac{R}{R + R} E_s = \frac{E_s}{2} \rightarrow V_o = \left(\frac{R}{R + Z_1} \right) V_o' = \left(\frac{1}{1 + \frac{Z_1}{R}} \right) \left(\frac{E_s}{2} \right) = \frac{1}{1 + \frac{Z_1}{R}} E_s$$

$$\rightarrow H = \frac{V_o}{E_s} = \frac{1}{\frac{Z_o}{R}}$$

مسئله ۹۷

الف) انواع شبکه $H = \frac{V_o}{I_s}$ و $H = \frac{I}{E_s}$ را حساب کنید.



شکل مسئله ۹۷

حل: الف - در حالت دایمی سینوسی شکل مسئله بصورت زیر خواهد بود.

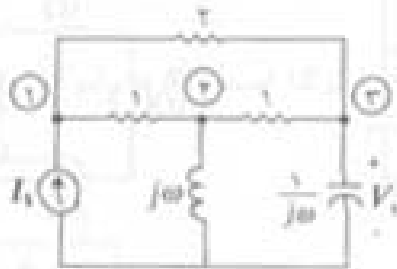


$$Z = \left(j\omega \parallel \frac{j\omega}{1} \parallel 1 \right) = \frac{1}{\frac{1}{j\omega} + \frac{1}{j\omega} + 1} = \frac{j\omega}{1 + j\omega}$$

$$V = \frac{Z}{1+\tau+Z} V_s = \frac{\frac{j\omega}{s+\frac{j\omega}{1+j\omega}}}{s+\frac{j\omega}{1+j\omega}} V_s = \frac{j\omega}{s+\frac{j\omega}{1+j\omega}} V_s$$

$$\rightarrow I = \frac{V}{j\omega} = \frac{1}{s+\frac{j\omega}{1+j\omega}} V_s \rightarrow H(j\omega) = \frac{I}{V_s} = \frac{1}{s+\frac{j\omega}{1+j\omega}}$$

ب - مدار در حالت دائم سینوسی بصورت زیر خواهد بود



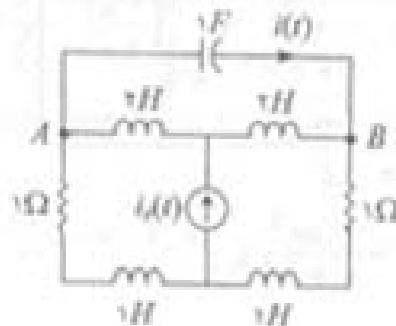
$$\textcircled{2} \text{ KCL برای گره 2} \rightarrow \frac{V_2 - V_1}{\tau} + \frac{V_2 - V_1}{1} + \frac{V_2}{j\omega} = 0 \rightarrow V_1 + \tau V_2 - (\tau + j\omega)V_2 = 0$$

$$\textcircled{1} \text{ KCL برای گره 1} \rightarrow \frac{V_1 - V_2}{1} + \frac{V_1}{j\omega} + \frac{V_1 - V_2}{1} = 0 \rightarrow -\omega V_1 + (1 + j\omega)V_1 - V_2 = 0$$

$$\textcircled{3} \text{ KCL برای گره 3} \rightarrow -I_s + \frac{V_3 - V_2}{1} + \frac{V_3 - V_2}{1} = 0 \rightarrow \tau V_1 - \tau V_2 - V_2 = \tau I_s$$

$$\rightarrow V_2 = \begin{vmatrix} 1 & \tau & 0 \\ -j\omega & 1+j\omega & 0 \\ \tau & -\tau & \tau I_s \end{vmatrix} = \frac{1+j\omega}{\tau - \tau\omega^2 + j\tau\omega} I_s \rightarrow H(j\omega) = \frac{V_2}{I_s} = \frac{1+j\omega}{\tau - \tau\omega^2 + j\tau\omega}$$

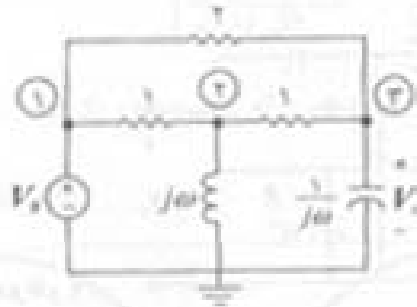
ب - شکل (ب) را مجدداً رسم می کنیم



باید تقریباً $V_2 = V_1$ بوده و $i(t)$ می باشد بنابراین داریم

$$H(j\omega) = \frac{I}{I_1} = \frac{1}{1} = 1$$

ث = در حالت دایمی مدار بصورت زیر می باشد.

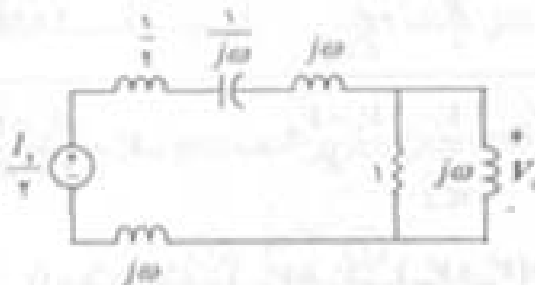


$$\textcircled{1} \text{ KCL بر روی گره ۱} \rightarrow \frac{V_1 - V_2}{1} + \frac{V_1 - V_2}{\frac{1}{j\omega}} + \frac{V_1}{j\omega} = 0 \rightarrow V_1 = \frac{j\omega}{1 + j\omega} (V_2 + V_1)$$

$$\textcircled{2} \text{ KCL بر روی گره ۲} \rightarrow \frac{V_2 - \frac{j\omega}{1 + j\omega} (V_2 + V_1)}{1} + \frac{V_2 - V_1}{1} + \frac{V_2}{\frac{1}{j\omega}} = 0$$

$$\rightarrow (\tau(j\omega)^2 + \tau j\omega + \tau)V_2 = (1 + \tau j\omega)V_1 \rightarrow H(j\omega) = \frac{V_2}{V_1} = \frac{1 + j\omega\tau}{\tau - \tau\omega^2 + j\omega}$$

ث = با فرض اینکه مدار در حالت دایمی سینوسی بوده و با استفاده از تبدیل تونین = ترنن مدار را بصورت زیر رسم می کنیم.



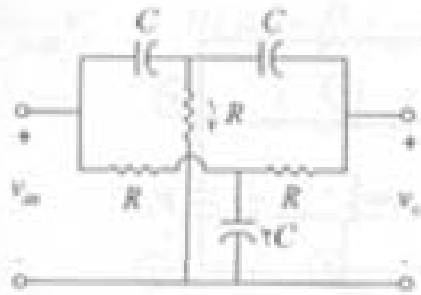
با استفاده از رابطه تقسیم ولتاژ خواهیم داشت

$$\rightarrow V_2 = \frac{(1)H(j\omega)}{(1)H(j\omega) + \frac{1}{\tau} + \frac{1}{j\omega} + j\omega + j\omega} \left(\frac{I_1}{\tau} \right) = \frac{\frac{j\omega}{1 + j\omega}}{\frac{j\omega}{1 + j\omega} + \frac{1}{\tau} + \frac{1}{j\omega} + j\omega} \left(\frac{I_1}{\tau} \right)$$

$$= \frac{(j\omega)^2}{\tau(j\omega)^2 + \tau(j\omega) + \tau} I_1 \rightarrow H(j\omega) = \frac{V_2}{I_1} = \frac{-\omega^2}{\tau - \tau\omega^2 + j(\tau\omega - \tau\omega^2)}$$

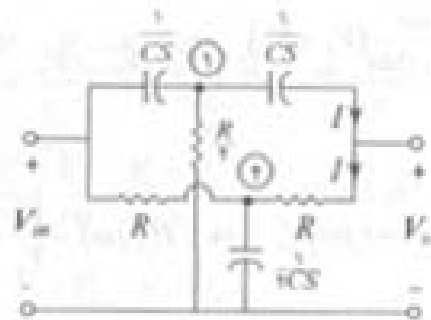
مسئله ۹۸

حسابه و نوع رفتار فیلتری مدار را تعیین کنید. $H(j\omega) = \frac{V_o}{V_m}$



شکل مسئله ۹۸ (فیلتر T دوپلو)

حل: با جایگزینی $s = j\omega$ ، مدار حالت پایایی سینوسی بصورت زیر خواهد بود.



$$\textcircled{1} \text{ KCL بر روی گره } \rightarrow \frac{V_i - V_m}{\frac{1}{Cs}} + \frac{V_i}{R} + \frac{V_i - V_o}{\frac{1}{Cs}} = 0 \rightarrow V_i = \frac{RCs(V_o + V_m)}{1 + 1RCs}$$

$$\textcircled{2} \text{ KCL بر روی گره } \rightarrow \frac{V_i - V_m}{R} + \frac{V_i}{\frac{1}{Cs}} + \frac{V_i - V_m}{R} = 0 \rightarrow V_i = \frac{V_o + V_m}{1 + 1RCs}$$

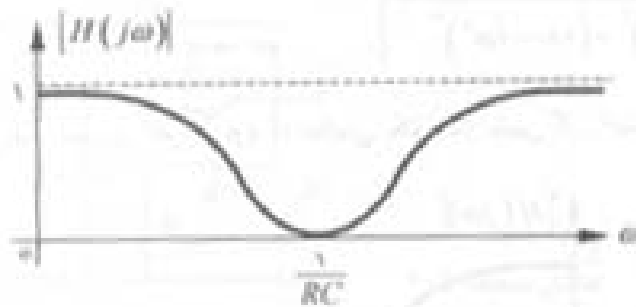
$$I = \frac{V_i - V_o}{\frac{1}{Cs} + R} = \frac{Cs}{1 + RCs} \left(\frac{RCs(V_o + V_m)}{1 + 1RCs} - \frac{V_o + V_m}{1 + 1RCs} \right) = \frac{Cs(RCs - 1)}{1(1 + RCs)^2} (V_o + V_m)$$

$$V_o = IR + V_i = \frac{RCs(RCs - 1)}{1(1 + RCs)^2} (V_o + V_m) + \frac{V_o + V_m}{1 + 1RCs} = \frac{(RCs)^2 + 1}{1(1 + RCs)^2} (V_o + V_m)$$

$$\frac{V_o}{V_m} = \frac{RCs^2 + 1}{RCs^2 + 1RCs + 1} \rightarrow H(j\omega) = \frac{1 - R^2C^2\omega^2}{1 - R^2C^2\omega^2 + jRC\omega}$$

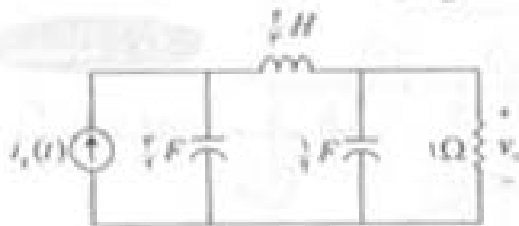
$$|H(j\omega)| = \frac{|1 - R^2 C^2 \omega^2|}{\sqrt{(1 - R^2 C^2 \omega^2)^2 + (\tau RC \omega)^2}} = \begin{cases} \frac{1}{1} = 1 & \omega \rightarrow 0 \\ 0 & \omega \rightarrow \frac{1}{RC} \\ \frac{R^2 C^2 \omega^2}{R^2 C^2 \omega^2} = 1 & \omega \rightarrow \infty \end{cases}$$

برای این نمودار $|H(j\omega)|$ بصورت زیر خواهد بود که نشان دهنده یک فیلتر میان گذر است.



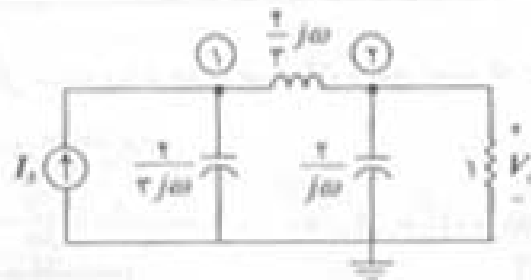
مسئله ۹۹

برای $H(j\omega) = \frac{V_o}{I_s}$ را تعیین و رفتار فیلتری مدار را مشخص کنید.



شکل مسئله ۹۹

حل: با فرض اینکه مدار در حالت دایمی سینوسی است شکل مدار بصورت زیر خواهد شد.



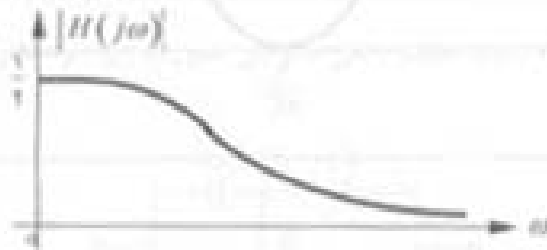
$$\textcircled{1} \text{ KCL بر روی } \textcircled{1} \rightarrow \frac{V_o}{1} + \frac{V_o}{\tau j\omega} + \frac{V_o - V_o}{\tau j\omega} = I_s \rightarrow V_o = \frac{1}{\tau} (\tau(j\omega)^2 + \tau j\omega + \tau) V_s$$

① KCL بر روی گره $\rightarrow -I_s + \frac{1}{\tau} \left(\tau(j\omega)^2 + \tau j\omega + \tau \right) V_o - \frac{1}{\tau} \left(\tau(j\omega)^2 + \tau j\omega + \tau \right) V_o - V_o = 0$

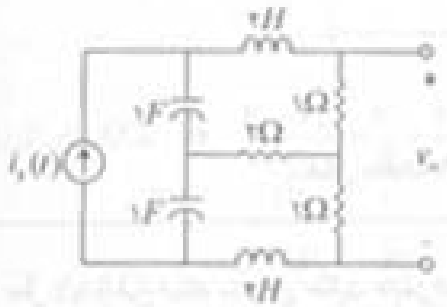
$\rightarrow H(j\omega) = \frac{V_o}{I_s} = \frac{1}{(j\omega)^2 + \tau(j\omega) + \tau} = \frac{1}{\tau - \tau\omega^2 + j(\tau\omega - \tau\omega^2)}$

$|H(j\omega)| = \frac{1}{\sqrt{(\tau - \tau\omega^2)^2 + (\tau\omega - \tau\omega^2)^2}} = \begin{cases} \frac{1}{\tau} & \omega \rightarrow 0 \\ 0 & \omega \rightarrow \infty \end{cases}$

پارامتر نمودار $|H(j\omega)|$ بصورت زیر خواهد بود که نمایش یک فیلتر پایین گذر است.



مسئله ۱۰۰



$H(j\omega) = \frac{V_o}{I_s}$ را حساب کنید

شکل مسئله ۱۰۰

حل : با توجه به شکل مسئله و با توجه به مسئله ۹۲، واضح است که جریان و ولتاژ مقاومت 1Ω برابر صفر

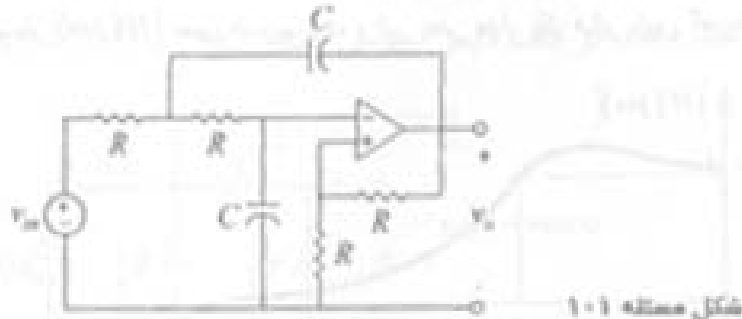
است و لذا مدار بصورت زیر خواهد بود.



$$\rightarrow V_o = \frac{\tau}{\tau + j\omega\tau + \tau} \left(\frac{\tau I_s}{j\omega\tau} \right) \rightarrow H(j\omega) = \frac{V_o}{I_s} = \frac{\tau}{1 - \tau\omega^2 + j\omega\tau}$$

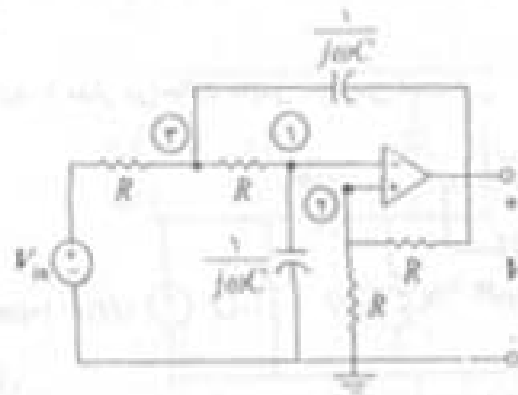
مسئله ۱-۱

حساب کرده و رفتار فیلتری آن را مشخص کنید. $H(j\omega) = \frac{V_o}{V_{in}}$



شکل مسئله ۱-۱

حل: در حالت پایمی سینوسی شکل مدار بصورت زیر است.



فرض ایده آل بودن آپ امپ و یا بکارگیری قاعده تقسیم ولتاژ داریم.

$$V_1 = V_2 = \frac{R}{R+R} V_o = \frac{V_o}{2}$$

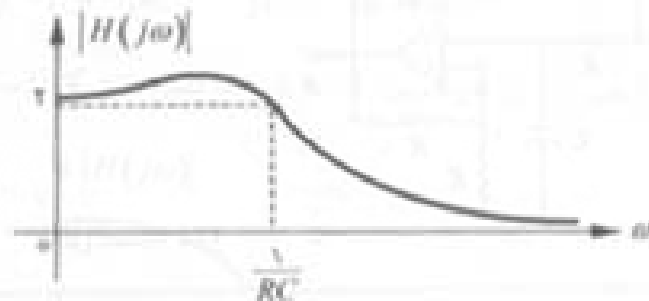
$$\textcircled{1} \text{ KCL بر روی گره ۱} \rightarrow \frac{V_1}{1} + \frac{V_1 - V_o}{R} = 0 \rightarrow V_o = \frac{1}{2}(1 + jRC\omega)V_1$$

$$\textcircled{2} \text{ KCL بر روی گره ۲} \rightarrow \frac{\frac{1}{2}(1 + jRC\omega)V_o - V_{in}}{R} + \frac{\frac{1}{2}(1 + jRC\omega)V_o - \frac{V_o}{2}}{R} = 0$$

$$\frac{\frac{1}{j\omega C}(1 + jRC\omega)V_o - V_o}{\frac{1}{j\omega C}} = 0 \rightarrow H(j\omega) = \frac{V_o}{V_m} = \frac{1}{(1 - R^2C^2\omega^2) + jRC\omega}$$

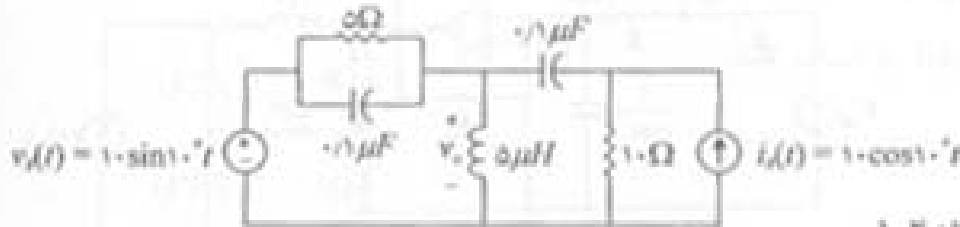
$$|H(j\omega)| = \frac{1}{\sqrt{(1 - R^2C^2\omega^2)^2 + (RC\omega)^2}} = \begin{cases} 1 & \omega \rightarrow 0 \\ 1 & \omega \rightarrow \frac{1}{RC} \\ 0 & \omega \rightarrow \infty \end{cases}$$

بنابراین نمودار $|H(j\omega)|$ بصورت زیر بوده و این یعنی مدار یک فیلتر پایین گذر است.



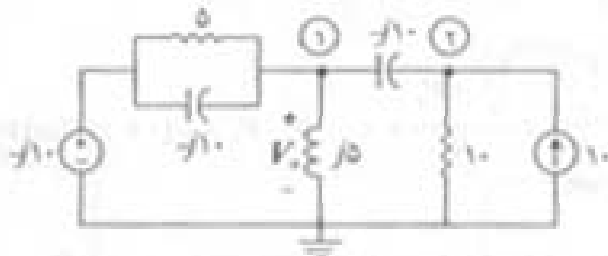
مسئله ۱۰۲

◀ $v_o(t)$ را حساب کنید. (مدار در حالت دایمی سینوسی است)



شکل مسئله ۱۰۲

حل : در حالت دایمی سینوسی مدار بصورت زیر می باشد.



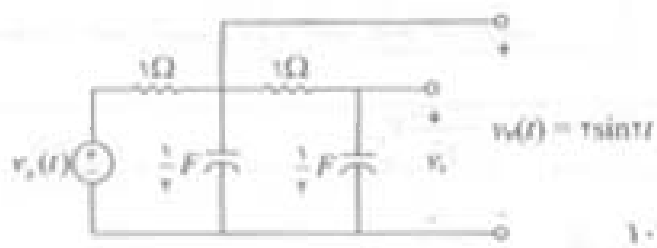
① KCL برای گره ① $\rightarrow \frac{V_o - V_s}{-j10} + \frac{V_o}{10} - 10 = 0 \rightarrow V_o = \frac{1}{1+j}V_s + 50 - j50$

$$\textcircled{1} \text{ برای KCL} \rightarrow \frac{V_c + j\omega \cdot 0}{5} + \frac{V_c + j\omega \cdot 0}{-j\omega} + \frac{V_c}{j\omega} + \frac{V_c - \left[\frac{1}{j}(\omega + j)V_c + 5 - j5 \right]}{-j\omega} = 0$$

$$\rightarrow V_c = \frac{-5 + j20}{1 + j} = 10/\sqrt{2} \angle 45^\circ / \sqrt{2} \rightarrow v_c(t) = 10/\sqrt{2} \cos(\omega t + 45^\circ)$$

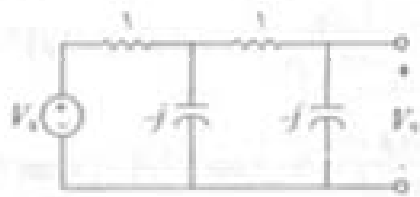
مسئله ۱-۳

با حساب کنید. (مدار در حالت دایمی سینوسی است) $\frac{V_2}{V_1} = Ae^{j\phi}$



شکل مسئله ۱-۳

حل: با توجه به $v_s(t) = 2 \sin t = 2 \cos(t - 90^\circ)$ بوده و مدار در حالت دایمی سینوسی بصورت زیر خواهد بود.

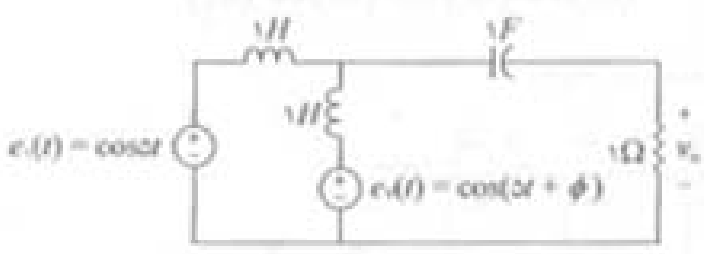


بنابراین با نگر گیری قاعده تقسیم ولتاژ خواهیم داشت.

$$V_2 = \frac{(-j) \parallel (1-j)}{1 + (-j) \parallel (1-j)} V_1 = \frac{1+j}{1-j} V_1 \rightarrow \frac{V_2}{V_1} = \frac{1}{\sqrt{2}} - \frac{j}{\sqrt{2}} = \frac{1}{\sqrt{2}} e^{-j45^\circ}$$

مسئله ۱-۴

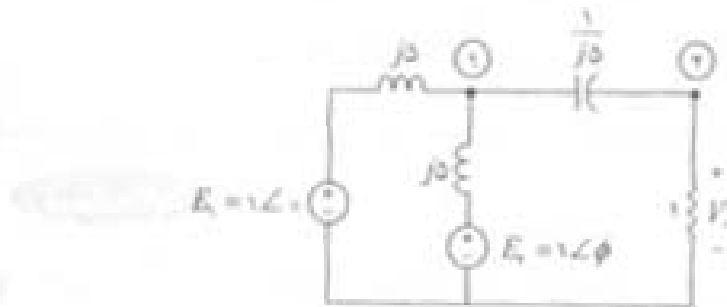
آیا می توان ϕ را چنان انتخاب کرد که اختلاف فاز v_2 با v_1 برابر 60° درجه باشد.



شکل مسئله ۱-۴

حل : با فرض اینکه مدار در حالت دایمی سینوسی باشد و اینکه $\phi = 0^\circ$ است مدار را بصورت زیر رسم

می کنیم.



با استفاده از قاعده تقسیم ولتاژ و قسبه جمع آثار داریم.

$$\textcircled{1} \text{ KCL برای گره ۱.} \rightarrow \frac{V_2 - V_1}{1} + \frac{V_2}{1} = 0 \rightarrow V_2 = \frac{1+j\omega}{j\omega} V_1$$

$$\textcircled{2} \text{ KCL برای گره ۲.} \rightarrow \frac{1+j\omega}{j\omega} V_1 - E_s + \frac{1+j\omega}{j\omega} V_1 - E_r + \frac{1+j\omega}{j\omega} V_1 - V_L = 0$$

$$\rightarrow V_L = \frac{j\omega}{-1+j\omega} (E_s + E_r) = \frac{j\omega}{-1+j\omega} (1 + \cos\phi + j\sin\phi)$$

$$\rightarrow \angle V_L - \angle E_s = 90 + \tan^{-1} \frac{\sin\phi}{1 + \cos\phi} - \left(180 - \tan^{-1} \frac{1}{\omega} \right) = \tan^{-1} \frac{\sin\phi}{1 + \cos\phi} - 90 + \theta$$

$$\rightarrow \angle V_L - \angle E_s = \theta \rightarrow \tan^{-1} \frac{\sin\phi}{1 + \cos\phi} - 90 + \theta = \theta$$

$$\rightarrow \frac{\sin\phi}{1 + \cos\phi} = \tan(90 + \theta) = -1/\omega \rightarrow \sin\phi + 1/\omega \cos\phi = -1/\omega$$

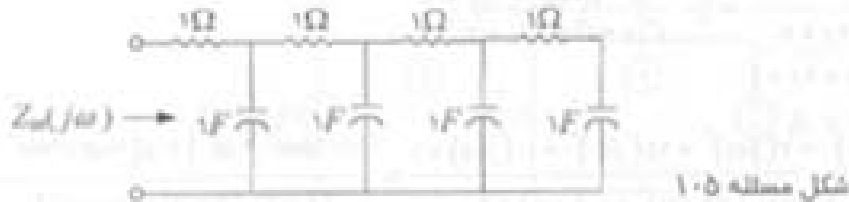
$$\rightarrow \sqrt{1 + (1/\omega)^2} \cos(\phi - \tan^{-1} 1/\omega) = -1/\omega \rightarrow \cos(\phi - 19.47^\circ) = -0.1$$

$$\rightarrow \phi = 229.47^\circ + 19.47^\circ = 248.94^\circ$$

مسئله ۱۰۵

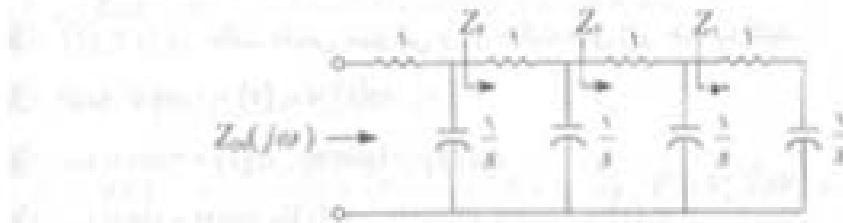
الف - $Z_{in}(j\omega) = ?$

ب - مقاومت ها را با سلف های $1H$ و خازن ها را با مقاومت های 1Ω تعریف و $Z_{in}(j\omega)$ را تعیین کنید.



شکل مسئله ۱۰۵

حل: الف - در حالت دایمی سینوسی مدار بصورت زیر است که از تغییر متغیر $s = j\omega$ استفاده کرده ایم.



با استفاده از گسترش کسرها می توانیم

$$Z_1 = 1 + \frac{1}{s} = \frac{s+1}{s}, \quad Z_2 = 1 + \frac{1}{s + \frac{1}{s}} = 1 + \frac{s+1}{s^2+1} = \frac{s^2+2s+1}{s^2+1}$$

$$Z_3 = 1 + \frac{1}{s + \frac{s^2+1}{s^2+2s}} = 1 + \frac{s^2+2s+1}{s^2+2s^2+2s} = \frac{s^2+5s^2+4s+1}{s^2+2s^2+2s}$$

$$Z_{in} = 1 + \frac{1}{s + \frac{s^2+5s^2+4s+1}{s^2+2s^2+2s}} = 1 + \frac{s^2+2s^2+2s}{s^2+7s^2+10s^2+11s+1} = \frac{s^2+9s^2+11s+1}{s^2+7s^2+11s+1}$$

$$\rightarrow Z_{in}(j\omega) = \frac{(j\omega)^2 + 9(j\omega)^2 + 11(j\omega) + 1}{(j\omega)^2 + 7(j\omega)^2 + 11(j\omega) + 1} = \frac{(\omega^2 - 10\omega^2 + 1) + j(-7\omega + 11\omega)}{(\omega^2 - 10\omega^2 + 1) + j(-7\omega + 11\omega)}$$

ب - با اعمال تغییرات گفته شده مدار بصورت زیر خواهد شد.



$$Z_1 = s+1, \quad Z_2 = s + \frac{1}{1 + \frac{1}{s+1}} = s + \frac{s+1}{s+2} = \frac{s^2 + 2s + 1}{s+2}$$

$$Z_3 = s + \frac{1}{1 + \frac{1}{s+2}} = s + \frac{s^2 + 2s + 1}{s^2 + 2s + 2} = \frac{s^2 + 5s^2 + 4s + 1}{s^2 + 2s + 2}$$

$$Z_m = s + \frac{1}{1 + \frac{1}{\frac{s^2 + 2s + 2}{s^2 + 5s^2 + 4s + 1}}} = \frac{s^2 + 7s^2 + 10s^2 + 1 \cdot s + 1}{s^2 + 4s^2 + 1 \cdot s + 2}$$

$$\rightarrow Z_m(j\omega) = \frac{(j\omega)^2 + 7(j\omega)^2 + 10(j\omega)^2 + 1 \cdot (j\omega) + 1}{(j\omega)^2 + 4(j\omega)^2 + 1 \cdot (j\omega) + 2} = \frac{(1-10\omega^2 + \omega^2) + j(1-\omega - 7\omega^2)}{(4-\omega^2) + j(1-\omega - \omega^2)}$$

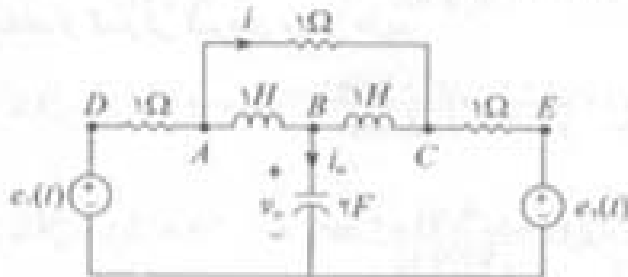
مسئله ۱۰۶

الف) $v_c(t)$ را در حالت دایمی سینوسی و در حالت های زیر حساب کنید.

الف) $e_1(t) = e_2(t) = 2\cos t$

ب) $e_1(t) = -2\cos t, \quad e_2(t) = 2\cos t$

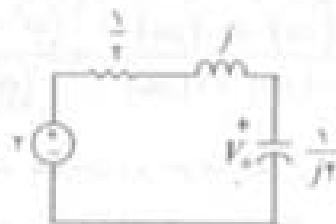
پ) $e_1(t) = 2\cos t + 2\sin t, \quad e_2(t) = \cos t + \sin t$



شکل مسئله ۱۰۶

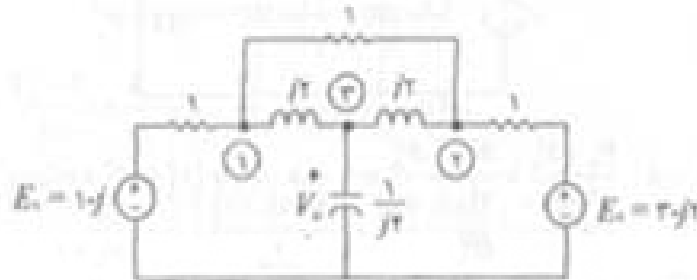
حل: الف - در این حالت به علت تقارن $v_B = v_C = 7$ بوده و لذا $i = 0$ می باشد و با انطباق نقاط A بر C و E

بر D مدار در حالت دایمی سینوسی و با $\omega = 2$ بصورت زیر خواهد شد.



$$\rightarrow V_c = \frac{\frac{1}{j}}{\frac{1}{2} + j + \frac{1}{j}}(2) = \frac{1}{-2 + 2j} = -1/50 \angle -126/3^\circ \rightarrow v_c(t) = -1/50 \cos(t - 126/3^\circ)$$

ب - به علت مختلف علامه بودن منابع و نیز تقارن مدار لذا اثر آنها در تولید V_o برابر و مختلف علامه بوده و در نتیجه $V_o = 0$ می باشد بنابراین در این حالت $V_o = 0$ خواهد بود.
 پ - در این حالت با بدست آوردن مقادیر منابع مدار را بصورت زیر رسم می کنیم.



① KCL برای گره 1 $\rightarrow \frac{V_o - (1-j)}{1} + \frac{V_o - V_o}{1} + \frac{V_o - V_o}{j} = 0 \rightarrow (1+j)V_o - jV_o - V_o = 1-j$

② KCL برای گره 2 $\rightarrow \frac{V_o - (2-j)}{1} + \frac{V_o - V_o}{1} + \frac{V_o - V_o}{j} = 0$

$\rightarrow -jV_o + (1+j)V_o - V_o = 1-j$

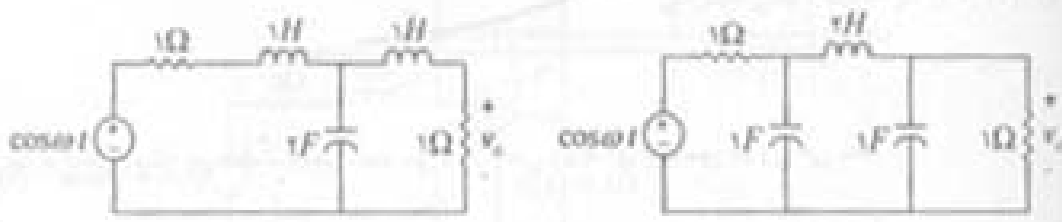
③ KCL برای گره 3 $\rightarrow \frac{V_o - V_o}{j} + \frac{V_o - V_o}{j} + \frac{V_o}{1} = 0 \rightarrow V_o + V_o + jV_o = 0$

$$+ V_o = \frac{\begin{vmatrix} 1+j & -j & 1-j \\ -j & 1+j & 1-j \\ 1 & 1 & 0 \end{vmatrix}}{\begin{vmatrix} 1+j & -j & -1 \\ -j & 1+j & -1 \\ 1 & 1 & j \end{vmatrix}} = \frac{-1j - j1 - 1j^2}{-1j + j1 - 1} = \frac{-j - j - 1}{-1j + j1 - 1} = \frac{-1 - 2j}{-1j + j1 - 1} = -1 - 2j$$

$\rightarrow v_o(t) = -1 \cos(11 - 28.0^\circ)$

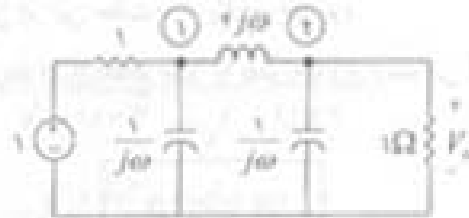
مسئله ۱۰-۷

ولتاژ خروجی را در $\omega = 10, 100, 1000$ حساب کرده و رفتار فیلتری آنها را نتیجه بگیرید.



شکل مسئله ۱۰-۷

حل: الف - شکل مسئله در حالت پایمی و فرکانس زاویه ای ω به صورت زیر می باشد:



① KCL برای گره ۱ $\rightarrow \frac{V_s - V_1}{1} + \frac{V_1}{1/j\omega} + \frac{V_1 - V_2}{1+j\omega} = 0 \rightarrow V_1 = \left(\frac{1}{1+j\omega} + \frac{1}{1+j\omega} + 1 \right) V_2$

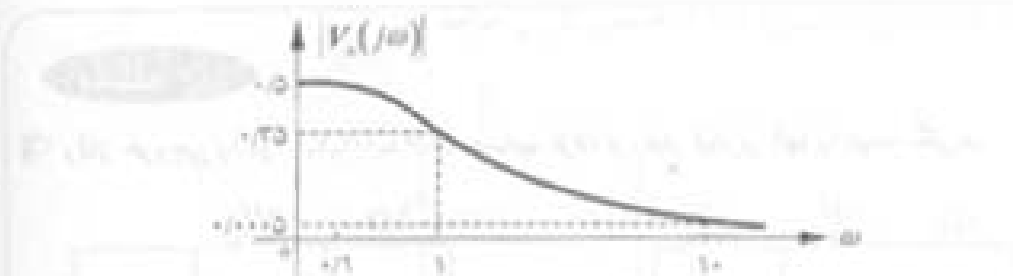
② KCL برای گره ۲ $\rightarrow \frac{(1+j\omega)^2 + 1+j\omega + 1}{1} V_2 - 1 \cdot \frac{(1+j\omega)^2 + 1+j\omega + 1}{1} V_2 + \frac{V_2}{1} = 0$

$$\rightarrow \frac{(1+j\omega)^2 + 1+j\omega + 1}{1} V_2 - V_2 = 0$$

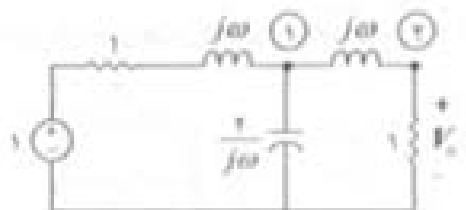
$\rightarrow V_o(j\omega) = \frac{1}{1+j\omega} = \frac{1}{1+j\omega}$

$\frac{1}{1+j\omega}$	$= -1.5 \angle -11.5^\circ$	$\omega = 0$
$\frac{1}{1+j1}$	$= -1.25 \angle -45^\circ$	$\omega = 1$
$\frac{1}{1+j10}$	$= -0.1 \angle -84.3^\circ$	$\omega = 10$

نمودار $|V_o(j\omega)|$ در شکل زیر رسم شده است که نشان می دهد یک فیلتر پایین گذر است.



ب - شکل مسئله در حالت پایمی سینوسی و فرکانس زاویه ای ω به صورت زیر می باشد:



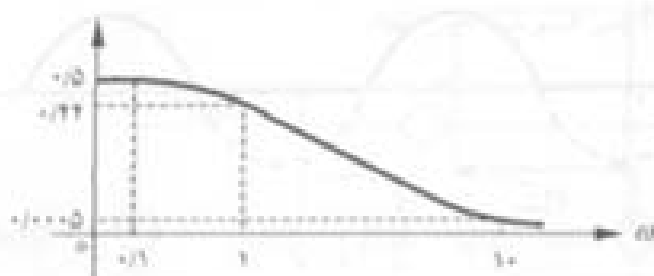
② KCL برای گره ۱ $\rightarrow \frac{V_2 - V_1}{j\omega} + \frac{V_2}{1} = 0 \rightarrow V_1 = (1 + j\omega)V_2$

① KCL برای گره ۲ $\rightarrow \frac{(1 + j\omega)V_2 - 1}{1 + j\omega} + \frac{2}{j\omega} + \frac{(1 + j\omega)V_2 - V_2}{j\omega} = 0$

$\rightarrow V_2(j\omega) = \frac{1}{(j\omega)^2 + 2(j\omega) + 5j\omega + 2} = \frac{2}{(2 - \omega^2) + j(5\omega - \omega^3)}$

$$= \begin{cases} \frac{2}{2} = 1 \angle 0^\circ & \omega = 0 \\ \frac{2}{2/1.8 + j1.5} = 1.5 \angle -41.5^\circ & \omega = 0.1 \\ \frac{2}{2 + j7} = 0.22 \angle -72^\circ & \omega = 1 \\ \frac{1}{-1.6 - j1.5} = 0.5 \angle 137^\circ & \omega = 1.0 \end{cases}$$

پارامتر نمودار $V_2(j\omega)$ بصورت زیر خواهد بود که نمودار اندازه یک فیلتر پایین گذر است.



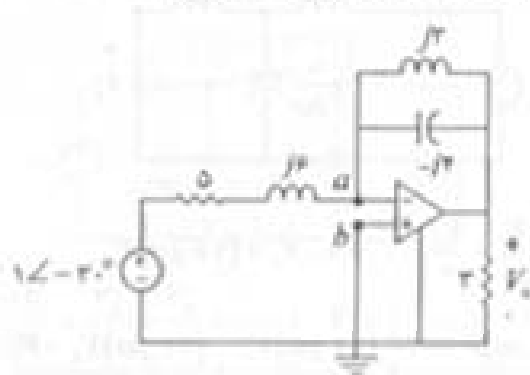
مسئله ۱۰-۸

شکل ۱۰-۸

الف) $v_2(t)$ را در حالت دایمی سینوسی تعیین کنید.

شکل مسئله ۱۰-۸

حل : در حالت دایمی سینوسی مدار بصورت زیر خواهد بود



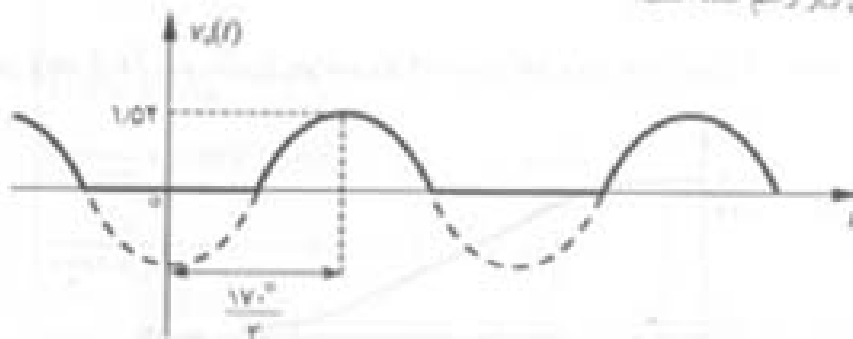
با فرض ایده آل بودن آپ امپ $V_a = V_b = 0$ بوده و خواهیم داشت

$$\textcircled{a} \text{ KCL برای نود } \rightarrow \frac{-1 \angle -30^\circ}{5 + j2} + \frac{-V_o}{j2} + \frac{-V_o}{-j2} = 0$$

$$\frac{V_o}{-j2} = \frac{1 \angle -30^\circ}{5 + j2} \rightarrow V_o = 12 \angle -90^\circ \frac{1 \angle -30^\circ}{\sqrt{18} \angle 0.11^\circ} = \left(\frac{12}{\sqrt{18}} \right) \angle -90^\circ - 30^\circ - 0.11^\circ$$

$$= 1/\sqrt{2} \angle -120.11^\circ \rightarrow v_o(t) = 1/\sqrt{2} (\cos 72t - 127.11^\circ)$$

با دقت در مدار ملاحظه می شود که باپاس منفی آپ امپ زمین شده است بنابراین همواره $v_o(t) > 0$ خواهد بود، که در شکل زیر رسم شده است.

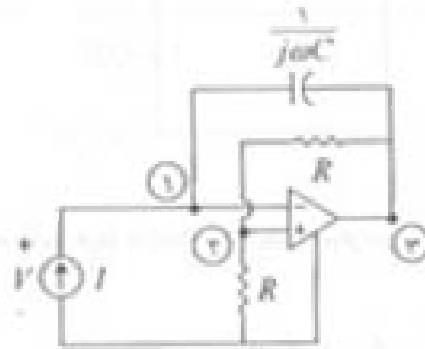


مسئله ۱۰۹

$Z(j\omega) = ?$

شکل مسئله ۱۰۹

حل: بدین منظور منبع جریان I را به دو سر ورودی وصل کرده و ولتاژ دو سر آن را محاسبه می‌کنیم.



با توجه به شکل فوق و بنا بر قاعده تقسیم ولتاژ داریم:

$$V_2 = \frac{R}{R+R} V_1 = \frac{V_1}{2} \quad , \quad V_1 = V_2$$

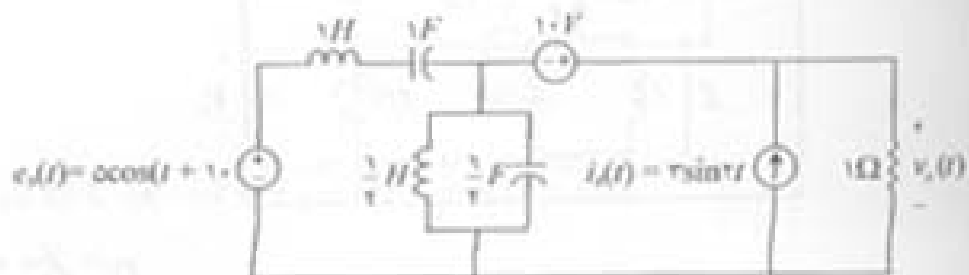
ا فرض ایده آن بوده آب امپ $V_1 = V_2$ بوده و خواهیم داشت:

$$V_1 = V_2 \rightarrow \frac{V_2}{2} = V \rightarrow V_2 = 2V$$

$$\textcircled{1} \quad \text{KCL برای گره} \rightarrow -I + \frac{V-2V}{\frac{1}{j\omega C}} \rightarrow Z(j\omega) = \frac{V}{I} = -\frac{1}{j\omega C} = \frac{j}{\omega C}$$

مسئله ۱۱۰

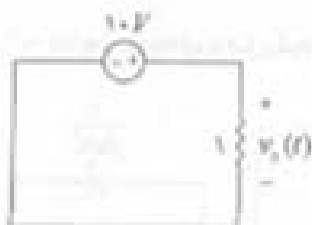
الف) $v_2(t)$ را در حالت دایمی سینوسی تعیین کنید.



شکل مسئله ۱۱۰

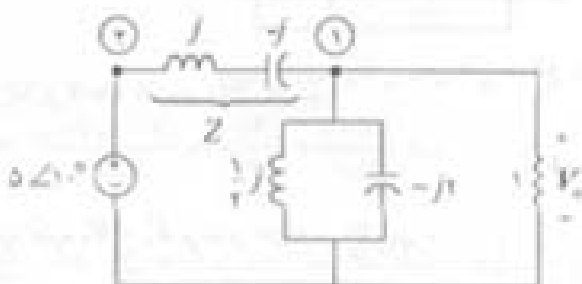
حل: از آنجا که فرکانس زاویه ای منابع متفاوت است لذا تر هر کدام را جداگانه بررسی خواهیم کرد.

ابتدا منبع ولتاژ 10° را در نظر می‌گیریم. در حالت دایمی بخازن مدار باز و سلف اتصال کوتاه خواهد بود. لذا مدار بصورت زیر می‌باشد.



$$v_o(t) = 10 \text{ V}$$

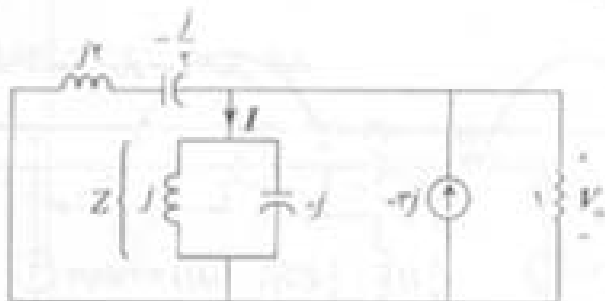
حال منبع ولتاژ را منظور خواهیم کرد در حالت دایمی سینوسی با توجه به اینکه $\omega = 1$ می باشد مدار بصورت زیر خواهد شد.



با توجه به شکل داریم.

$$Z = j - j = 0 \rightarrow V_1 = V_o \rightarrow V_2 = 5 \angle 10^\circ \rightarrow v_o(t) = 5 \cos(t + 10^\circ)$$

در ادامه اثر منبع جریان را بررسی خواهیم کرد در حالت دایمی سینوسی با توجه به اینکه $\omega = 2$ می باشد مدار بصورت زیر خواهد بود.



با توجه به شکل داریم.

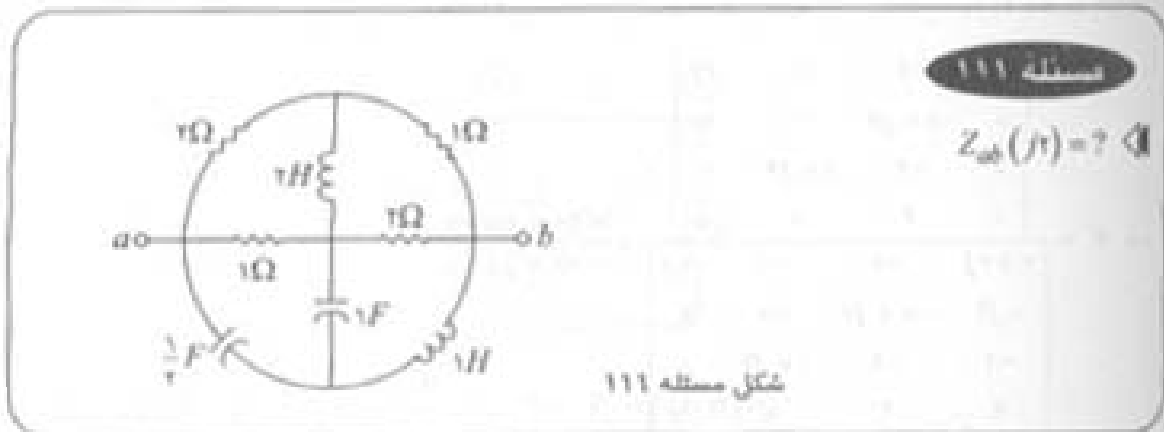
$$Z = j \parallel -j = \frac{j \times (-j)}{j - j} = \frac{1}{0} = \infty \rightarrow I = 0$$

بنابراین با بکارگیری قاعده تقسیم جریان خواهیم داشت.

$$V_o = \frac{j^2 - \frac{1}{j}}{1 + j^2 - \frac{1}{j}} (-2j) = \frac{-1 - \frac{1}{j}}{1 - 1 - \frac{1}{j}} = \frac{-1 + j}{-1/j} = 2/5 \angle 56.3^\circ \rightarrow v_o(t) = 2/5 \cos(2t - 56.3^\circ)$$

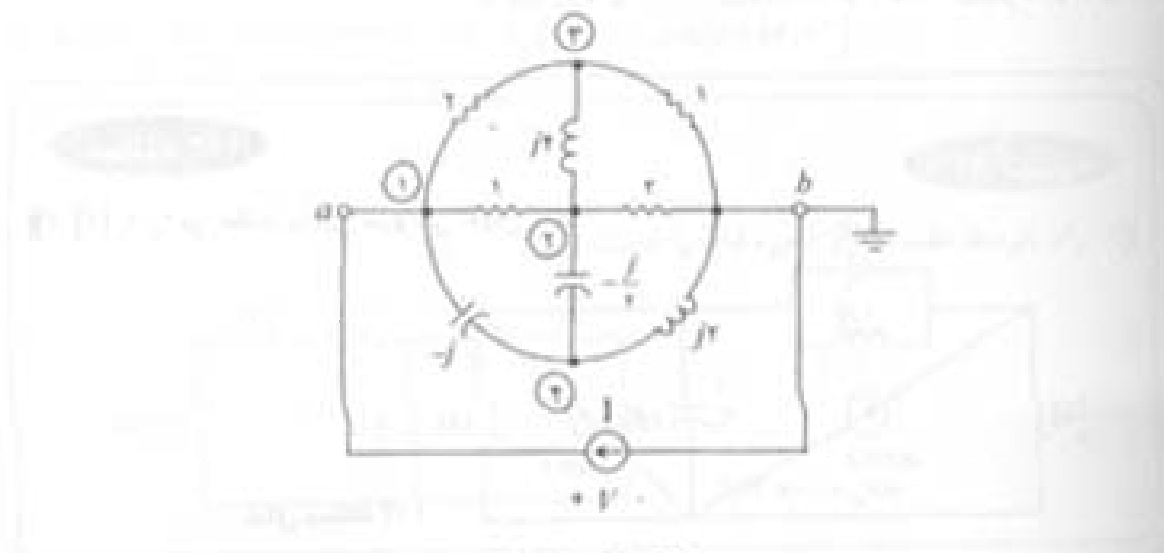
و در نهایت بنا بر قضیه جمع آثار ولتاژ خروجی برابر است با:

$$v_s(t) = 1 + 5 \cos(t + 10^\circ) + 2/5 \cos(2t - 56/3^\circ)$$



شکل مسئله ۱۱۱

حل: بدون منظور منبع جریان آزمایشی گویا به دو سر a و b وصل کرده و ولتاژ دو سر آن را بدست می آوریم
 در حالت دایمی سینوسی و در فرکانس زاویه ای $\omega = 2$ مدار بصورت زیر خواهد بود.



$$\textcircled{1} \text{ KCL برای گره } \rightarrow -I + \frac{V_1 - V_2}{1} + \frac{V_1 - V_3}{-j} + \frac{V_1 - V_4}{1} = 0$$

$$\rightarrow (\tau + \tau/j)V_1 - V_2 - V_3 - \tau j V_4 = \tau I$$

$$\textcircled{2} \text{ KCL برای گره } \rightarrow \frac{V_2 - V_1}{1} + \frac{V_2 - V_3}{j} + \frac{V_2 - V_4}{-j} + \frac{V_2 - 0}{1} = 0$$

$$\rightarrow -jV_1 + (-1 + j)V_2 - V_3 + V_4 = 0$$

$$\textcircled{3} \text{ KCL برای گره } \rightarrow \frac{V_3 - V_1}{1} + \frac{V_3 - V_2}{j} + \frac{V_3 - 0}{1} = 0 \rightarrow -V_1 - V_2 + (1 + j)V_3 = 0$$

$$\textcircled{2} \text{ KCL بر روی گره } \rightarrow \frac{V_1 - V}{-j} + \frac{V_1 - V_2}{j} + \frac{V_1 - 0}{j} = 0 \rightarrow 1V + 1V_1 - 2V_2 = 0$$

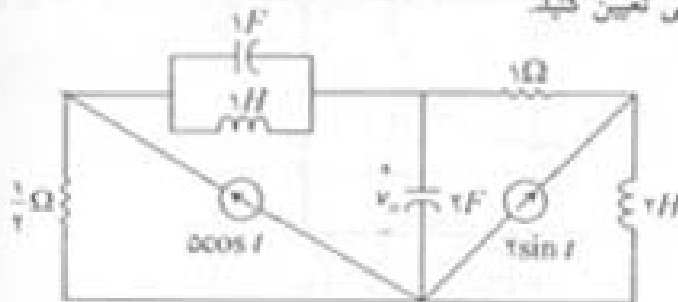
$$\rightarrow V = \begin{bmatrix} 2j & -1 & -1 & -2j \\ - & -A + j\beta & -1 & A \\ - & -1 & 1 + j\beta & - \\ - & 1 & - & -0 \end{bmatrix} = \frac{-1.37 + j0.47}{2.18 + j0.10} j$$

$$\rightarrow Z(j\omega) = \frac{V(j\omega)}{I(j\omega)} = \frac{-1.37 + j0.47}{2.18 + j0.10} = -1.97 + j1.20 \Omega$$

$$\rightarrow Z = R + j\omega L \rightarrow R = -1.97 \Omega, \quad L = -1.175 \text{ H}$$

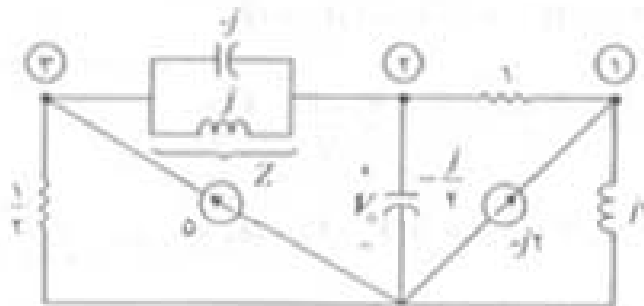
مسئله ۱۱۲

الف) $v_c(t)$ را در حالت دایمی سینوسی تعیین کنید.



شکل مسئله ۱۱۲

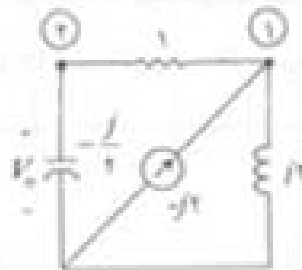
حل: در حالت دایمی سینوسی و با توجه به اینکه $\omega = 1$ می باشد، مدار بصورت زیر خواهد بود.



با توجه به شکل فوق داریم.

$$Z = -j \parallel j = \frac{-j \times j}{-j + j} = \frac{1}{0} = \infty$$

بنابراین دو سر ② و ③ مدار باز بوده و مدار بصورت زیر خواهد شد.



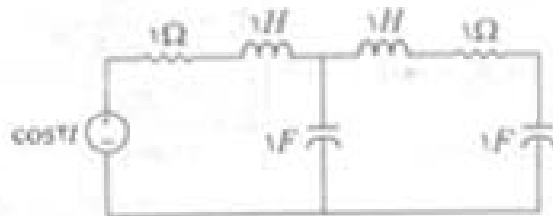
② KCL بر روی ۲. $\rightarrow \frac{V_2}{-j} + \frac{V_2 - V_1}{1} = 0 \rightarrow V_1 = (1 + j)V_2$

① KCL بر روی ۳. $\rightarrow \frac{(1 + j)V_2 - V_2}{1} + \frac{(1 + j)V_2}{j} - j = 0$

$$\rightarrow V_2 = \frac{-1}{-1 + j} = 1/\sqrt{2} \angle 45^\circ / \sqrt{2} \rightarrow v_2(t) = 1/\sqrt{2} \cos(t + 45^\circ / \sqrt{2})$$

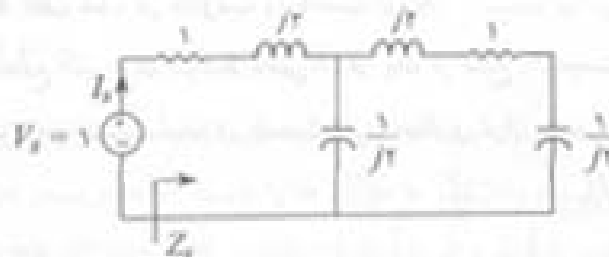
مسئله ۱۱۳

توان متوسط تلف شده و ذخیره شده را بدست آورید.



شکل مسئله ۱۱۳

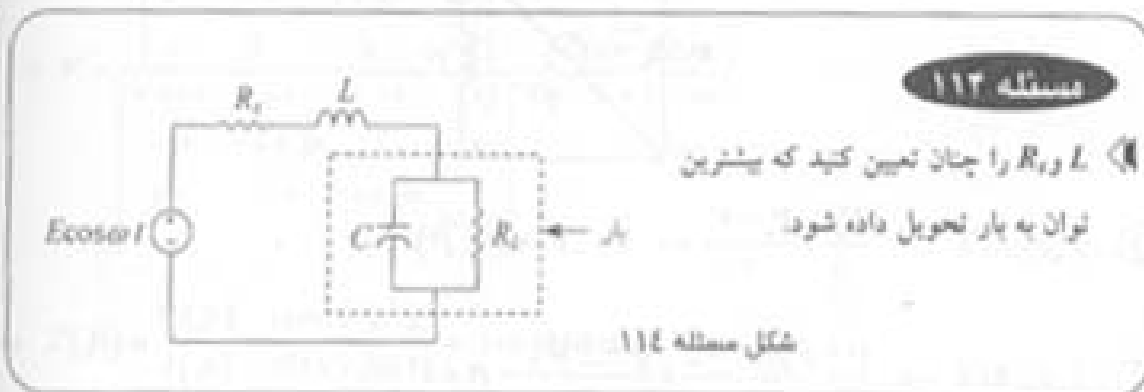
حل: در حالت دایمی سینوسی و اینکه $\omega = 2$ است مدار بصورت زیر خواهد شد.



$$Z_1 = 1 + j + \left(\frac{1}{j}\right) \parallel \left(j + 1 + \frac{1}{j}\right) = 1/\sqrt{2} + j/\sqrt{2}$$

$$S = \frac{1}{2} V_s I_s = \frac{1}{2} V_s \left(\frac{V_s}{Z_s} \right) = \frac{V_s \cdot P_s}{2 Z_s} = \frac{V_s^2}{2 Z_s} = \frac{1}{2(1/j12 - j/27)}$$

$$\rightarrow S = -j18 - j/27 \rightarrow \begin{cases} \text{توان متوسط تلف شده} = -j18 \text{ W} \\ \text{تروزی متوسط ذخیره شده} = -j/27 \text{ Var} \end{cases}$$

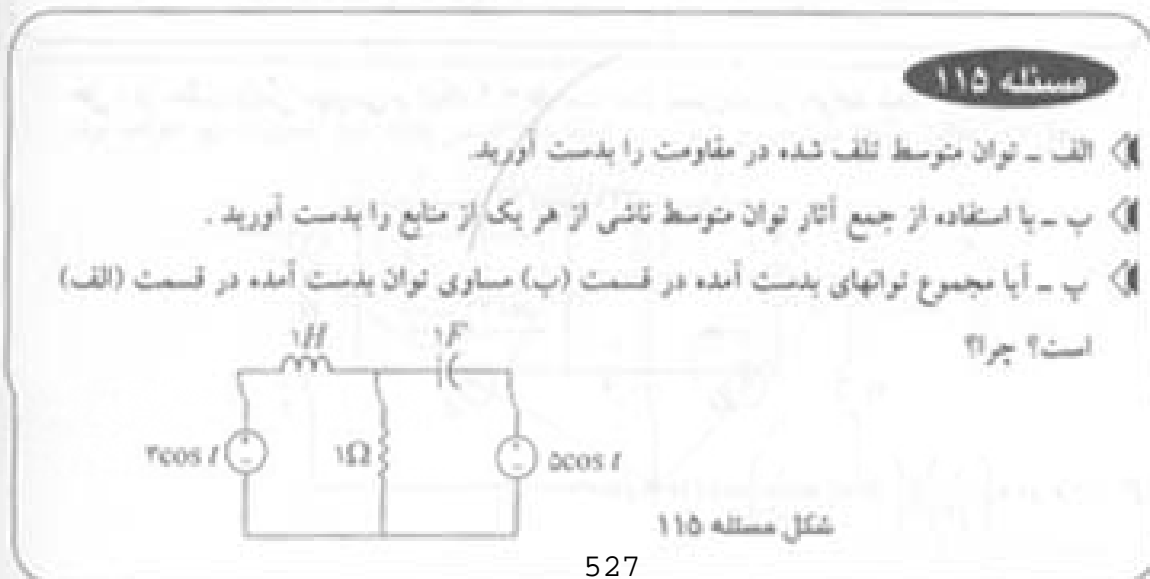


حلی: با توجه به شکل فوق داریم:

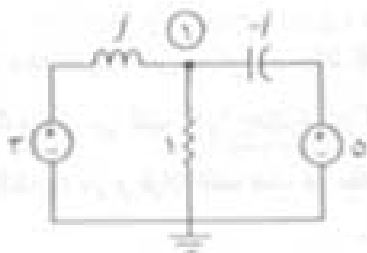
$$Z_s = R_1 + j\omega L \quad , \quad Z_L = R_2 \parallel \frac{1}{j\omega C} = \frac{R_2}{1 + j\omega R_2 C} = \frac{R_2 - j\omega R_2^2 C}{1 + \omega^2 R_2^2 C^2}$$

شرط انتقال توان ماکزیمم به بار Z_L عبارتست از:

$$Z_L = Z_s \rightarrow \frac{R_2}{1 + \omega^2 R_2^2 C^2} - j \frac{\omega R_2^2 C}{1 + \omega^2 R_2^2 C^2} = R_1 - j\omega L \rightarrow \begin{cases} R_2 = \frac{R_1}{1 + \omega^2 R_2^2 C^2} \\ L = \frac{R_2^2 C}{1 + \omega^2 R_2^2 C^2} \end{cases}$$

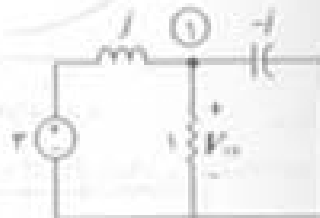
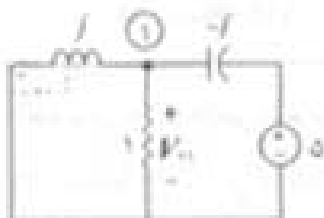


حل: الف - در حالت دایمی سینوسی ($\omega = 1$) نمودار مدار بصورت زیر می باشد.



$$\text{الف} \quad \text{KCL بر روی گره 1} \rightarrow \frac{V_1 - 2}{1} + \frac{V_1 - 5}{-1} + \frac{V_1}{1} = 0 \rightarrow V_1 = 1 \rightarrow P_{\text{متوسط}} = \frac{P_{1V}}{1R} = \frac{1^2}{1 \times 1} = 1 \text{ W}$$

ب - در این حالت اثر هر کدام از منابع را جداگانه در نظر می گیریم.



$$\frac{V_{11} - 5}{-1} + \frac{V_{11}}{1} + \frac{V_{11}}{1} = 0 \rightarrow V_{11} = 1.5$$

$$\frac{V_{12} - 2}{1} + \frac{V_{12}}{1} + \frac{V_{12}}{-1} = 0 \rightarrow V_{12} = -1$$

$$\rightarrow P_{\text{متوسط}} = \frac{P_{11V}}{1R} = \frac{1.5^2}{1 \times 1} = 2.25 \text{ W}$$

$$\rightarrow P_{\text{متوسط}} = \frac{P_{12V}}{1R} = \frac{1^2}{1 \times 1} = 1 \text{ W}$$

پ - مجموع توان های بدست آمده در قسمت (ب) عبارتست از:

$$P_{\text{متوسط}} + P_{\text{متوسط}} = \frac{2.25}{1} + \frac{1}{1} = 3.25 \text{ W}$$

که مساوی توان بدست آمده در قسمت الف یعنی $P_{\text{متوسط}} = 1 \text{ W}$ نیست. علت این است که اندازه مجموع دو بردار همیشه برابر مجموع اندازه های آنها نیست.

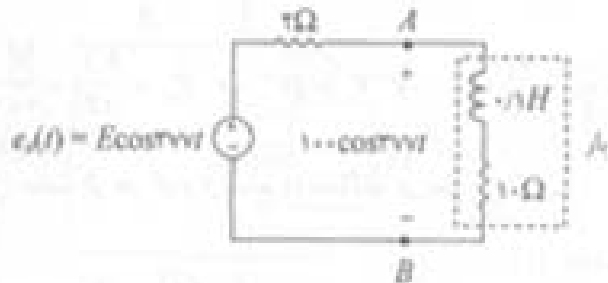
$$|V_{11} + V_{12}| \neq |V_{11}| + |V_{12}|$$

پس در محاسبه توان با استفاده از قضیه جمع آثار باید دقت کنیم که بعد از محاسبه ولتاژ و یا جریان هر عنصر بقیه از عناصر مختلف باید مجموع ولتاژها و یا جریان ها را بدست آورده و سپس در رابطه توان متوسط قرار دهیم. در مورد این مسئله محاسبه صحیح توان متوسط با استفاده از قضیه جمع آثار بصورت زیر خواهد بود.

$$P_{\text{متوسط}} = \frac{|V_{11} + V_{12}|^2}{1R} = \frac{|1.5 - 1|^2}{1 \times 1} = \frac{0.5^2}{1 \times 1} = 0.25 \text{ W}$$

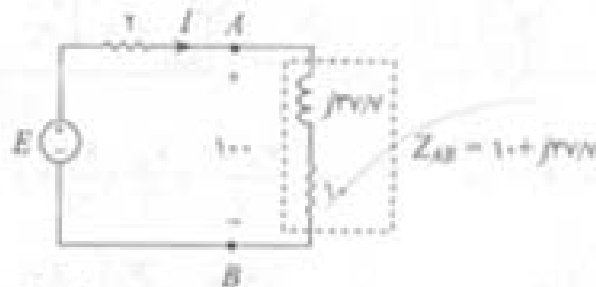
مسئله ۱۱۶

- الف - توان متوسط تحویل داده شده به بار، ضریب توان و توان تلف شده در مقاومت 2Ω را بیاید.
 ب - خازن C را به دو سر A و B وصل می‌کنیم. C را چنان تعیین کنید که ضریب توان بار برابر یک شود. توان متوسط تحویل داده شده به بار و توان تلف شده در مقاومت 2Ω را محاسبه و با قسمت الف) مقایسه کنید.



شکل مسئله ۱۱۶

حل: الف - در حالت دائمی سینوسی مدار بصورت زیر خواهد بود.



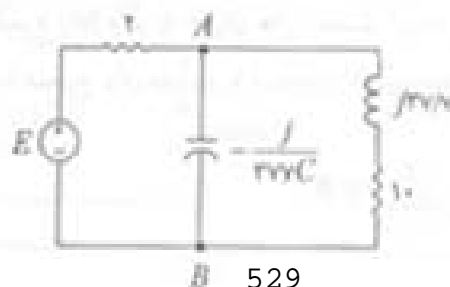
$$S_{AB} = \frac{|V_{AB}|^2}{2Z_{AB}} = \frac{(100)^2}{2(1 + j3\pi/v)} = \frac{2\pi/18 + j1\pi/17}{1} \rightarrow P_{av(AB)} = \frac{2\pi}{18} W$$

$$\cos\phi = \frac{1\pi/17}{2\pi/18} = \frac{1}{2} \rightarrow \phi = 60^\circ \rightarrow \text{ضریب توان} = \cos\phi = \cos 60^\circ = 0.5$$

توان متوسط تلف شده در مقاومت 2Ω بصورت زیر بدست می‌آید.

$$I = \frac{100}{1 + j3\pi/v} \rightarrow P_{av(R)} = \frac{1}{2} R |I|^2 = \frac{1}{2} \times 2 \times \frac{100^2}{\sqrt{1^2 + (3\pi/v)^2}} = 610\pi W$$

ب - با اتصال خازن C به دو سر A و B مدار بصورت زیر خواهد شد.



می‌دانیم که توان در این حالت توان تحویل داده شده به دو سر AB برابر است با:

$$S_{AB} = \frac{(100)^2}{1(100 - j247/V)} + \frac{(100)^2}{\sqrt{\left(\frac{1}{377C}\right)^2}} = 22/18 + j(122/27 - 1825 \times 10^{-6} C)$$

شرط اینکه ضریب قدرت برابر یک شود عبارتست از:

$$\cos \phi = 1 \rightarrow \phi = 0$$

$$\tan \phi = \frac{122/27 - 1825 \times 10^{-6} C}{22/18} = 0 \rightarrow 122/27 - 1825 \times 10^{-6} C = 0$$

$$\rightarrow C = \frac{122/27}{1825 \times 10^{-6}} = 93/7 \times 10^{-6} = 93/7 \mu F$$

روش دوم: در حالت کلی برای افزایش ضریب قدرت از $\cos \phi_1$ به $\cos \phi_2$ توان خازن لازم از رابطه زیر بدست می‌آید.

$$Q_c = P(\tan \phi_1 - \tan \phi_2)$$

در این مسئله داریم:

$$\tan \phi_1 = 2/27, \cos \phi_1 = 1 \rightarrow \tan \phi_2 = 0 \rightarrow Q_c = 22/18(2/27 - 0) = 122/27$$

$$\rightarrow Q_c = \frac{|V_c|^2}{\omega X_c} \rightarrow 122/27 = \frac{100^2}{\omega X_c}$$

$$\rightarrow X_c = 2/27, \quad X_c = \frac{1}{C\omega} \rightarrow 2/27 = \frac{1}{C \times 377} \rightarrow C = 93/93 \mu F$$

همچنین داریم:

$$\rightarrow S_{AB} = 22/18, \quad S_{AB} = \frac{1}{2} VI^* \rightarrow |I| = \frac{\sqrt{|S_{AB}|}}{|V|} = \frac{\sqrt{22/18}}{100} = 0.119 A$$

$$\rightarrow P_{del(1)} = \frac{1}{2} R |I|^2 = \frac{1}{2} \times 2 \times (0.119)^2 = 0.122 W$$

ملاحظه می‌شود که توان متوسط تحویلی به بار تغییراتی نکرده ولی توان تلف شده در مقاومت 2Ω بسیار کمتر شده است.

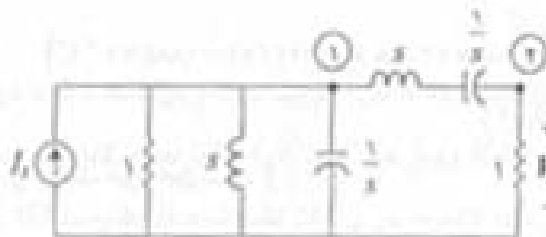
مسئله ۱۱۷

حساب و رفتار فیلتری مدار و فرکانس قطع آن را تعیین کنید. $H(f\omega) = \frac{V_o}{V_i}$



شکل مسئله ۱۱۷

حل: با فرض $s = j\omega$ مدار در حالت پایمی سینوسی بصورت زیر خواهد بود.



$$\textcircled{1} \text{ KCL برای گره } \rightarrow \frac{V_1 - V_2}{s + \frac{1}{s}} + \frac{V_2}{1} = 0 \rightarrow V_1 = \frac{s^2 + s + 1}{s} V_2$$

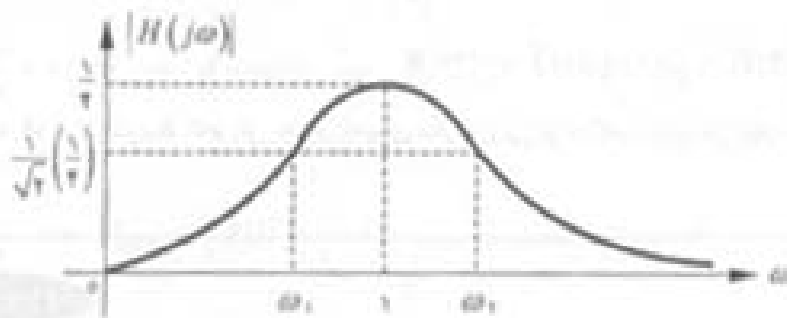
$$\textcircled{2} \text{ KCL برای گره } \rightarrow -I_s + \frac{s}{1} + \frac{s^2 + s + 1}{s} + \frac{s^2 + s + 1}{\frac{1}{s}} + \frac{s^2 + s + 1}{s} - \frac{V_2}{s + \frac{1}{s}} = 0$$

$$\rightarrow -I_s + \frac{s^2 + 2s^2 + 2s^2 + 2s + 1}{s} V_2 = 0$$

$$\rightarrow \frac{V_2}{I_s} = \frac{s}{s^2 + 2s^2 + 2s + 1} \rightarrow H(j\omega) = \frac{(j\omega)}{(j\omega)^2 + 2(j\omega)^2 + 2j\omega + 1}$$

$$\rightarrow |H(j\omega)| = \frac{\omega}{\sqrt{(\omega^2 - 2\omega^2 + 1)^2 + (2\omega - 2\omega^2)^2}} = \begin{cases} 1 & \omega = 0 \\ \frac{1}{\sqrt{2}} & \omega = 1 \\ 0 & \omega \rightarrow \infty \end{cases}$$

بنابراین نمودار $|H(j\omega)|$ بصورت زیر می باشد که نمایشگر یک فیلتر میان گذار است.



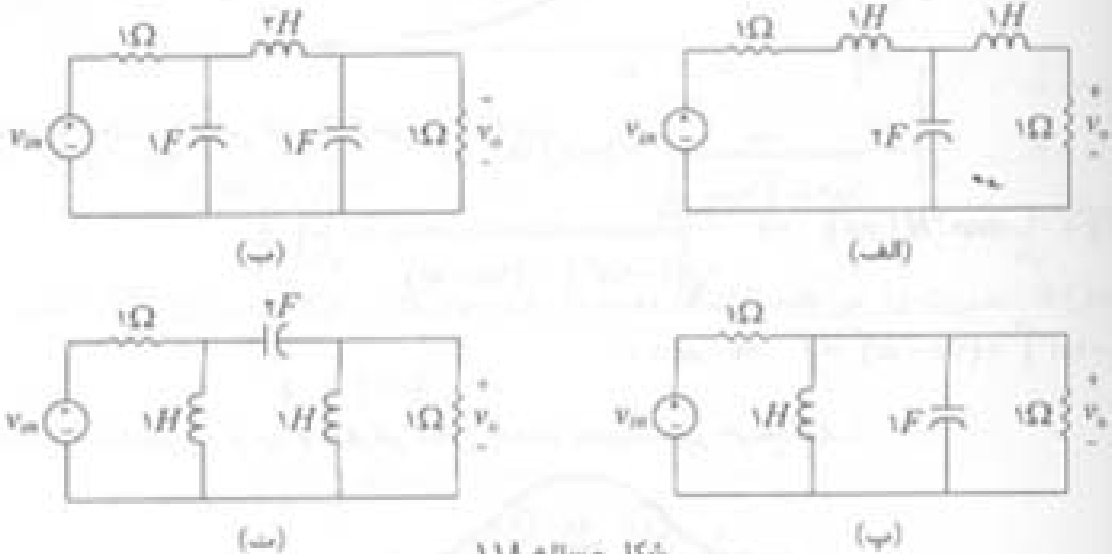
در ادامه به محاسبه فرکانسهای قطع ω_{dB} خواهیم پرداخت.

$$|H(j\omega)| = \frac{1}{\sqrt{2}} \max |H(j\omega)| \rightarrow \frac{\omega}{\sqrt{(\omega^2 - 2\omega^2 + 1)^2 + (2\omega - 2\omega^2)^2}} = \frac{1}{\sqrt{2}} \left(\frac{1}{\sqrt{2}} \right)$$

$$\rightarrow \omega_1 = -1/\sqrt{2} \quad \omega_2 = 1/\sqrt{2}$$

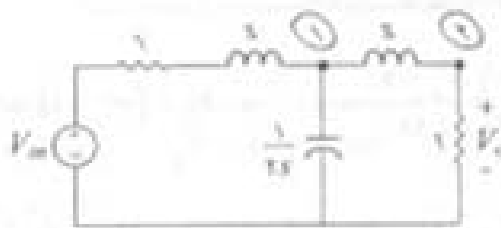
مسئله ۱۱۸

رایبدهی $H(j\omega) = \frac{V_o}{V_m}$ را برای هر یک از مدارها تعیین کنید و نوع رفتار فیلتری و فرکانس قطع آنها را بدست آورید.



شکل مسئله ۱۱۸

حل: الف - در حالت دایمی سینوسی و با فرض $s = j\omega$ مدار بصورت زیر خواهد بود.



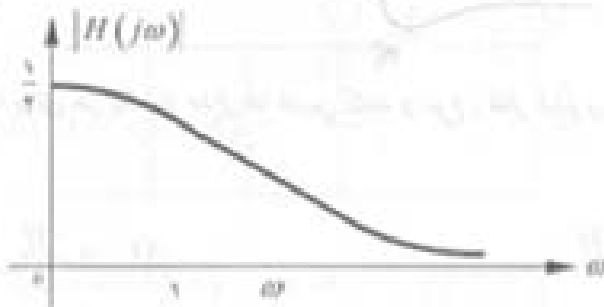
① KCL برای گره ۱ $\rightarrow \frac{V_m - V_1}{s} + \frac{V_m - V_1}{1/s} = 0 \rightarrow V_1 = (s+1)V_m$

② KCL برای گره ۲ $\rightarrow \frac{(s+1)V_m - V_o}{s} + \frac{(s+1)V_m - V_o}{1/s} + \frac{(s+1)V_m - V_o}{s+1} = 0$

$\rightarrow (s^2 + 2s + 2)V_m - 2V_o = 0 \rightarrow H(j\omega) = \frac{V_o}{V_m} = \frac{1}{1 + (j\omega)^2 + 2(j\omega) + 2}$

$\rightarrow |H(j\omega)| = \frac{1}{\sqrt{(2 - \omega^2)^2 + (2\omega)^2}} = \begin{cases} 1/2 & \omega = 0 \\ 1 & \omega \rightarrow \infty \end{cases}$

بنابراین نمودار $H(j\omega)$ بصورت زیر است که نمایشگر یک فیلتر پایین گذر است

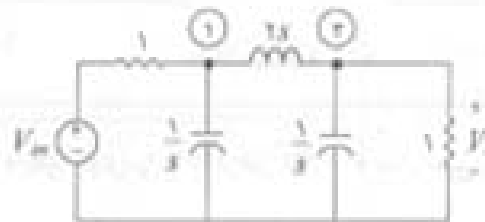


در ادامه به محاسبه فرکانس قطع ω_c خواهیم پرداخت.

$$|H(j\omega)| = \frac{1}{\sqrt{2}} \max |H(j\omega)| \rightarrow \frac{1}{\sqrt{2} \sqrt{(1-\tau\omega)^2 + (\tau\omega - \omega)^2}} = \frac{1}{\sqrt{2}} \left(\frac{1}{2} \right)$$

$$\rightarrow (1-\tau\omega)^2 + (\tau\omega - \omega)^2 = 2 \rightarrow \omega = 1$$

پ - در حالت دایمی سینوسی و با فرض $S = j\omega$ مدار بصورت زیر خواهد شد.



$$\textcircled{1} \text{ KCL برای گره 1} \rightarrow \frac{V_o}{1} + \frac{V_o}{1} + \frac{V_o - V_m}{\tau s} = 0 \rightarrow V_o = (\tau s^2 + \tau s + 1)V_m$$

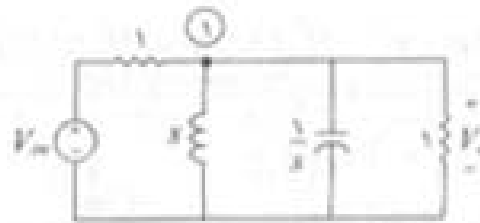
$$\textcircled{2} \text{ KCL برای گره 2} \rightarrow \frac{(\tau s^2 + \tau s + 1)V_o - V_m}{1} + \frac{(\tau s^2 + \tau s + 1)V_o}{1/s} + \frac{(\tau s^2 + \tau s + 1)V_o - V_o}{\tau s} = 0$$

$$\rightarrow (\tau s^2 + \tau s^2 + \tau s + \tau)V_o = V_m \rightarrow H(j\omega) = \frac{1}{\tau(j\omega)^2 + \tau(j\omega) + \tau}$$

ملاحظه می شود که تابع شبکه $H(j\omega)$ بدست آمده همانند قسمت (الف) است بنابراین مدار یک فیلتر پایین

گذر با فرکانس قطع $\frac{\text{rad}}{\text{sec}}$ است

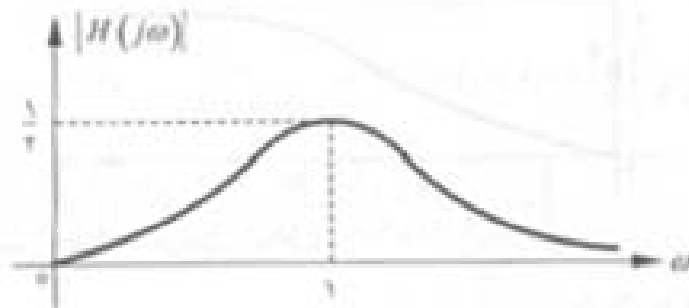
پ - در حالت دایمی سینوسی و با فرض $S = j\omega$ مدار بصورت زیر خواهد شد.



① برای KCL → $\frac{V_o - V_m}{1} + \frac{V_o}{s} + \frac{V_o}{\frac{1}{s}} + \frac{V_o}{1} = 0 \rightarrow (s^2 + 2s + 1)V_o = sV_m$

→ $H(j\omega) = \frac{j\omega}{(j\omega)^2 + 2j\omega + 1} \rightarrow |H(j\omega)| = \frac{\omega}{\sqrt{(1-\omega^2)^2 + 4\omega^2}} = \begin{cases} 0 & \omega \rightarrow 0 \\ \frac{1}{2} & \omega = 1 \\ 0 & \omega \rightarrow \infty \end{cases}$

مقدار $|H(j\omega)|$ بصورت زیر می باشد که نشان دهنده یک فیلتر میان گذر با فرکانس مرکزی $\frac{rad}{sec}$ ۱ است.

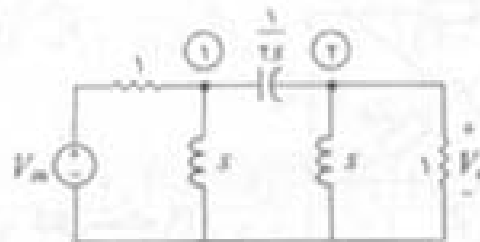


از ادامه به معنای فرکانسهای قطع ۳dB خواهیم پرداخت.

$|H(j\omega)| = \frac{1}{\sqrt{2}} \max |H(j\omega)| \rightarrow \frac{\omega}{\sqrt{(1-\omega^2)^2 + 4\omega^2}} = \frac{1}{\sqrt{2}} \left(\frac{1}{2} \right)$

→ $\omega_1 = -1/\sqrt{2} \quad \omega_2 = 1/\sqrt{2}$

ت - در حالت دایمی سینوسی و با فرض $s = j\omega$ مدار بصورت زیر خواهد شد.



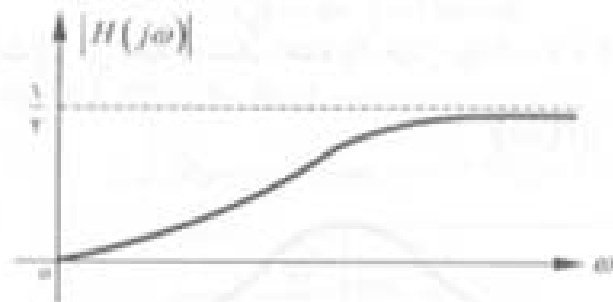
① برای KCL → $\frac{V_o}{1} + \frac{V_o}{s} + \frac{V_o - V_o}{\frac{1}{s}} = 0 \rightarrow V_o = \frac{2s^2 + s + 1}{2s} V_m$

$$\textcircled{3} \text{ KCL برای نره.} \rightarrow \frac{\tau s^2 + s + 1}{\tau s^2} V_o - V_m + \frac{\tau s^2 + s + 1}{\tau s^2} V_o - \frac{\tau s^2 + s + 1}{\tau s^2} V_o - V_o = 0$$

$$\rightarrow \left(\frac{\tau s^2 + s + 1}{\tau s^2} \right) V_o = V_m \rightarrow H(j\omega) = \frac{\tau(j\omega)^2}{\tau(j\omega)^2 + s(j\omega)^2 + \tau j\omega + 1}$$

$$\rightarrow |H(j\omega)| = \frac{\tau\omega^2}{\sqrt{(1 - \omega^2)^2 + (\tau\omega - \tau\omega^2)^2}} = \begin{cases} 1 & \omega \rightarrow 0 \\ \frac{1}{\tau} & \omega \rightarrow \infty \end{cases}$$

بنابراین نمودار $|H(j\omega)|$ بصورت زیر است که بیانگر یک فیلتر بالاگذر می باشد.



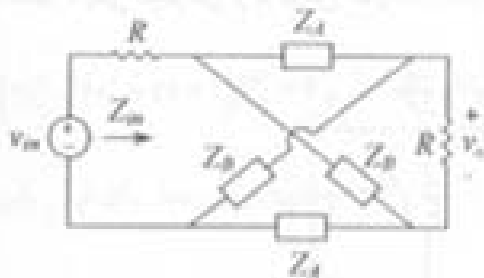
در ادامه به محاسبه فرکانس قطع 3dB خواهیم پرداخت.

$$|H(j\omega)| = \frac{1}{\sqrt{2}} \max |H(j\omega)| \rightarrow \frac{\tau\omega^2}{\sqrt{(1 - \omega^2)^2 + (\tau\omega - \tau\omega^2)^2}} = \frac{1}{\sqrt{2}} \left(\frac{1}{\tau} \right) \rightarrow \omega = 1/\tau\sqrt{2}$$

مسئله ۱۱۹

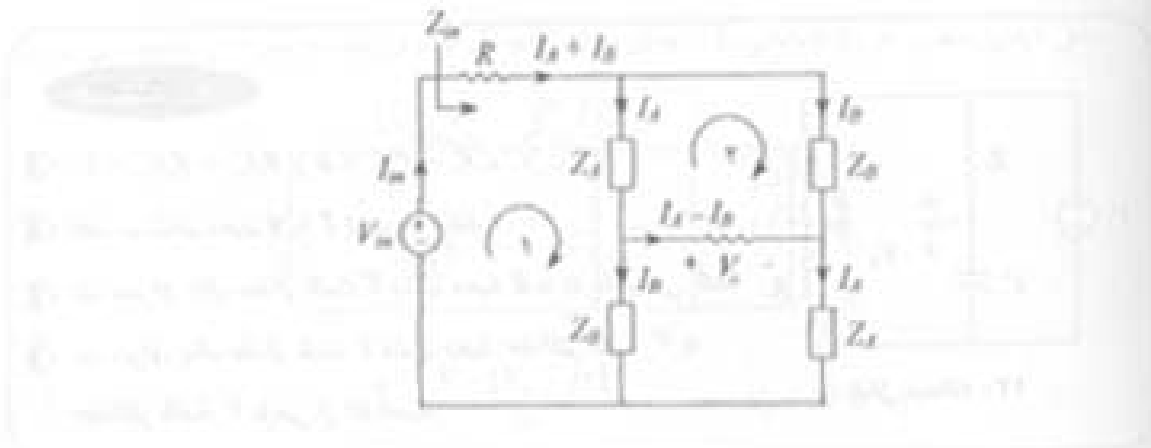
◀ نشان دهید Z_{in} مستقل از فرکانس است. ($Z_1 Z_2 = R^2$)

◀ نشان دهید $\frac{V_o}{V_m} = \frac{R - Z_1}{\tau R + Z_1}$



شکل مسئله ۱۱۹

حل: مدار را می توان بصورت زیر رسم کرد که یک پل متعادل است.



① برای KVL $\rightarrow -V_m + R(I_s + I_L) + Z_s I_s + Z_L I_L = 0$

$$\rightarrow (R + Z_s)I_s + (R + Z_L)I_L = V_m$$

② برای KVL $\rightarrow -Z_s I_s + Z_L I_L - R(I_s - I_L) = 0 \rightarrow (R + Z_s)I_s - (R + Z_L)I_L = 0$

$$\rightarrow I_s = \frac{V_m}{(R + Z_s)} \quad I_L = \frac{V_m}{(R + Z_L)} \rightarrow I_m = I_s + I_L = \frac{V_m}{V} \left(\frac{1}{R + Z_s} + \frac{1}{R + Z_L} \right)$$

$$= \frac{V_m}{V} \left(\frac{R + Z_s + R + Z_L}{(R + Z_s)(R + Z_L)} \right) = \frac{V_m}{V} \left(\frac{2R + Z_s + Z_L}{R^2 + R(Z_s + Z_L) + Z_s Z_L} \right)$$

از طرفی می دانیم که $Z_s Z_L = R^2$ است بنابراین خواهیم داشت

$$I_m = \frac{V_m}{V} \left(\frac{2R + Z_s + Z_L}{R^2 + R(Z_s + Z_L)} \right) = \frac{V_m}{V} \left(\frac{2R + Z_s + Z_L}{R(2R + Z_s + Z_L)} \right) = \frac{V_m}{VR} \rightarrow Z_m = \frac{V}{I_m} = VR$$

ملاحظه می شود که مقاومت ورودی برابر VR است که مستقل از فرکانس است

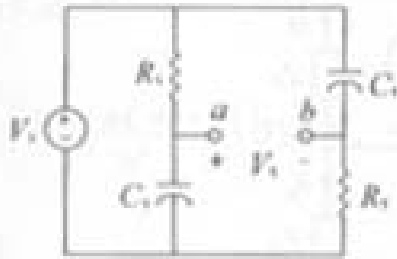
همچنین می توان نوشت

$$V_s = R(I_s + I_L) = R \left(\frac{V_m}{(R + Z_s)} - \frac{V_m}{(R + Z_L)} \right) = \frac{RV_m}{V} \left(\frac{Z_L - Z_s}{(R + Z_s)(R + Z_L)} \right)$$

$$= \frac{RV_m}{V} \left(\frac{\frac{R^2}{Z_s} - Z_s}{(R + Z_s)(R + \frac{R^2}{Z_s})} \right) = \frac{V_m}{V} \left(\frac{R - Z_s}{(R + Z_s)} \right) = \frac{V_m}{V} \left(\frac{(R - Z_s)(R + Z_s)}{(R + Z_s)} \right)$$

$$= \frac{V_m}{V} \left(\frac{(R - Z_s)}{(R + Z_s)} \right) \rightarrow \frac{V_s}{V_m} = \frac{R - Z_s}{R + Z_s}$$

مسئله ۱۲۰



شکل مسئله ۱۲۰

- الف - نشان دهید ϕ با T تغییر می کند.
- ب - برای یک مقدار ثابت T نشان دهید ϕ با ω تغییر می کند.
- پ - برای یک مقدار ثابت T نشان دهید حداکثر دامنه V_1 به حداکثر دامنه V_s تایی نزدیک است.

حل : الف - بنا بر فاعده تقسیم ولتاژ داریم

$$V_a = \frac{\frac{1}{j\omega C_1}}{R_1 + \frac{1}{j\omega C_1}} V_s = \frac{1}{1 + j\omega R_1 C_1} V_s = \frac{1}{1 + j\omega T} V_s$$

$$V_b = \frac{R_2}{R_1 + \frac{1}{j\omega C_1}} V_s = \frac{j\omega R_1 C_2}{1 + j\omega R_1 C_1} V_s = \frac{j\omega T}{1 + j\omega T} V_s$$

$$\rightarrow V_1 = V_a - V_b = \left(\frac{1}{1 + j\omega T} V_s - \frac{j\omega T}{1 + j\omega T} V_s \right) = \frac{1 - j\omega T}{1 + j\omega T} V_s \rightarrow \frac{V_1}{V_s} = \frac{1 - j\omega T}{1 + j\omega T}$$

$$\rightarrow \phi = \angle V_1 - \angle V_s = -\tan^{-1} \omega T - \tan^{-1} \omega T = -2 \tan^{-1} \omega T$$

بنابراین ϕ با T تغییر می کند.

ب - با توجه به رابطه بدست آمده برای ϕ واضح است که اگر T ثابت باشد ϕ با ω تغییر می کند.

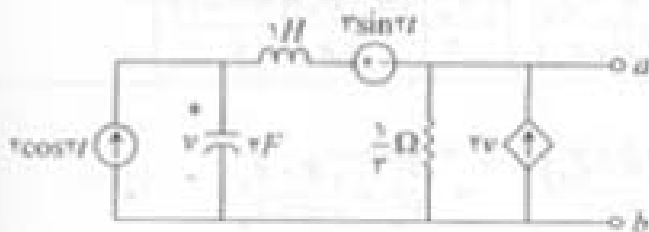
پ - با توجه به $\frac{V_1}{V_s}$ بدست آمده داریم

$$\left| \frac{V_1}{V_s} \right| = \frac{\sqrt{1 + \omega^2 T^2}}{\sqrt{1 + \omega^2 T^2}} = 1$$

ملاحظه می شود که $\left| \frac{V_1}{V_s} \right|$ ثابت بوده و به ω بستگی ندارد.

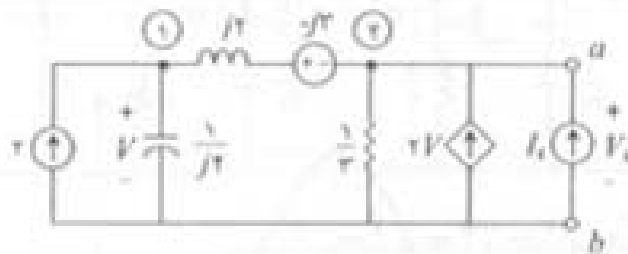
مسئله ۱۲۱

معادله تونین دو سر a و b را بدست آورید. ($\omega = 2$)



شکل مسئله ۱۲۱

حل: بدین منظور جریان آزمایشی I_s را به دو سر a و b وصل کرده و ولتاژ دو سر آن را بدست می آوریم.



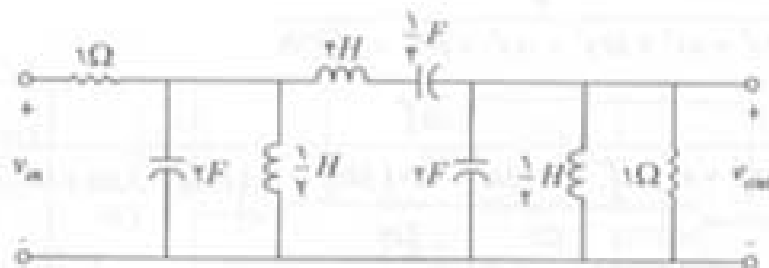
$$\begin{cases} \text{KCL در گره (1)} \rightarrow -1 + \frac{V}{1} + \frac{V - (V_s - j\tau)}{j} = 0 \rightarrow V_s + 4V = -j \\ \text{KCL در گره (2)} \rightarrow -I_s - 1V + \frac{V_s}{1} + \frac{(V_s - j\tau) - V}{j} = 0 \\ \rightarrow (1 + j\tau)V_s - (1 + j\tau)V = j\tau I_s + j\tau \end{cases}$$

$$\rightarrow V_s = \frac{\begin{vmatrix} -j & \tau \\ j\tau I_s + j\tau & -(1 + j\tau) \end{vmatrix}}{\begin{vmatrix} 1 & \tau \\ 1 + j\tau & -(1 + j\tau) \end{vmatrix}} = \frac{-j\tau I_s - \tau - j\tau^2}{-1 - j\tau^2} = (-j\tau^2 + j\tau I_s) I_s + j\tau^2 - j\tau I_s$$

$$\rightarrow Z_{th} = -j\tau^2 + j\tau I_s \quad E_{th} = -j\tau^2 - j\tau I_s = -j\tau^2 \angle -135^\circ$$

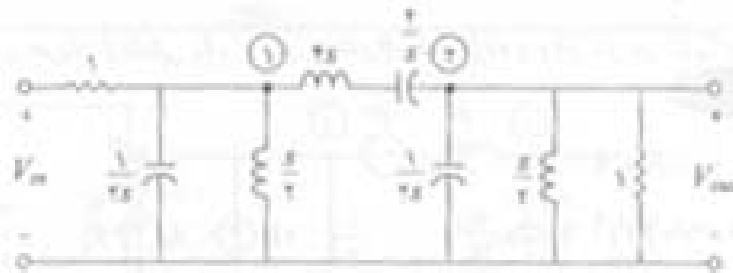
مسئله ۱۲۲

با تعیین نوع رفتار فیلتری و فرکانس قطع -20dB را تعیین کنید. $H(j\omega) = \frac{V_{out}}{V_{in}}$



شکل مسئله ۱۲۲

حل: با فرض $\omega = 1$ ، در حالت دایمی سینوسی مدار بصورت زیر خواهد بود.



$$\textcircled{1} \text{ KCL برای گره ۱} \rightarrow \frac{V_m}{1} + \frac{V_m}{s} + \frac{V_m}{12} + \frac{V_m - V_2}{12 + s} = 0$$

$$\rightarrow \left(1 + 12 + \frac{s}{12} + \frac{s}{12 + s}\right) V_m - \left(\frac{s}{12 + s}\right) V_2 = 0$$

$$\textcircled{2} \text{ KCL برای گره ۲} \rightarrow \frac{V_2 - V_m}{12} + \frac{V_2}{s} + \frac{V_2 - V_m}{12 + s} = 0$$

$$\rightarrow \left(\frac{s}{12 + s}\right) V_m + \left(1 + 12 + \frac{s}{12} + \frac{s}{12 + s}\right) V_2 = V_m$$

$$\rightarrow V_m = \begin{bmatrix} \frac{s}{12 + s} & -\frac{s}{12 + s} \\ \frac{s}{12 + s} & 1 + 12 + \frac{s}{12} + \frac{s}{12 + s} \end{bmatrix}^{-1} \begin{bmatrix} 0 \\ V_m \end{bmatrix}$$

$$\rightarrow \frac{V_m}{V_m} = \frac{s}{12s^2 + 13s^2 + 12s + 144s^2 + 12s + 13}$$

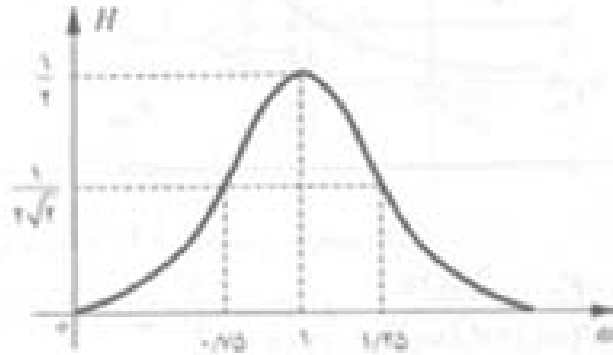
$$H(j\omega) = \frac{(j\omega)^2}{17(j\omega)^2 + 14(j\omega)^2 + 12(j\omega)^2 + 144(j\omega)^2 + 12(j\omega) + 13}$$

$$\rightarrow |H(j\omega)| = \frac{|\omega^2|}{17\sqrt{(17 - 17\omega^2 + 17\omega^2 - 17\omega^2)^2} + (12\omega - 144\omega^2 + 12\omega)^2}$$

$$\lim_{\omega \rightarrow 0} H(j\omega) = \begin{cases} \dots & \omega \rightarrow 0 \\ \dots & \omega \rightarrow \infty \end{cases}$$

برای این نمودار $|H(j\omega)|$ بصورت زیر می باشد که نمایشگر یک فیلتر میان گذر است.

$$\frac{d|H(j\omega)|}{d\omega} = 0 \rightarrow \omega = 1 \rightarrow |H(j\omega)|_{\max} = |H(j\omega)|_{\omega=1} = \frac{1}{3}$$



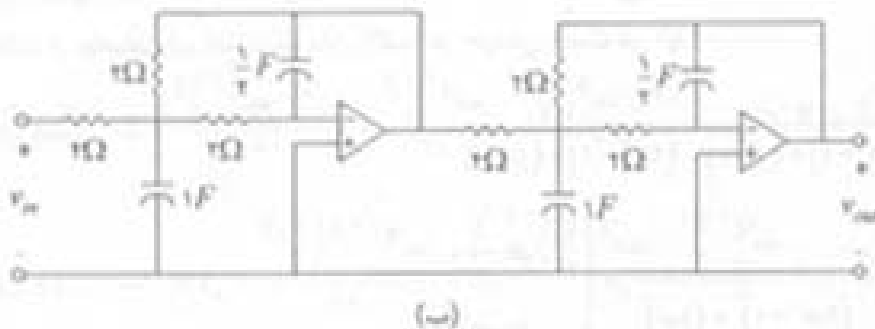
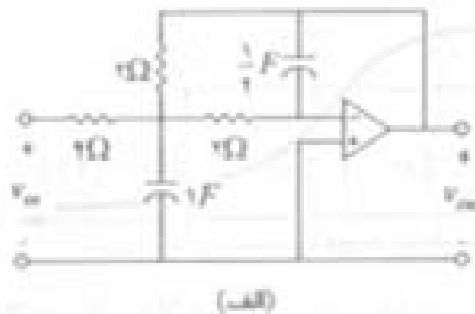
برای محاسبه فرکانس قطع $\pm 3dB$ می توان نوشت:

$$|H(j\omega)| = \frac{1}{3\sqrt{2}} |H(j\omega)|_{\max} = \frac{1}{3\sqrt{2}} \rightarrow \omega = 1/\sqrt{2}, \sqrt{2}$$

مسئله ۱۳۳

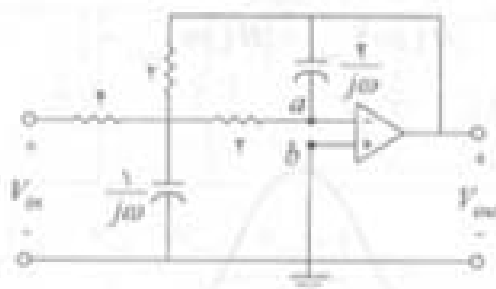
الف - مدار شکل $H(j\omega) = \frac{V_{out}}{V_{in}}$ را محاسبه و رفتار فیلتری آن را مشخص کنید.

ب - مدار شکل $H(j\omega) = \frac{V_{out}}{V_{in}}$ را تعیین و رفتار فیلتری مدار را مشخص کنید.



شکل مسئله ۱۳۳

حل: الف - در حالت دایمی سینوسی مدار بصورت زیر می باشد.



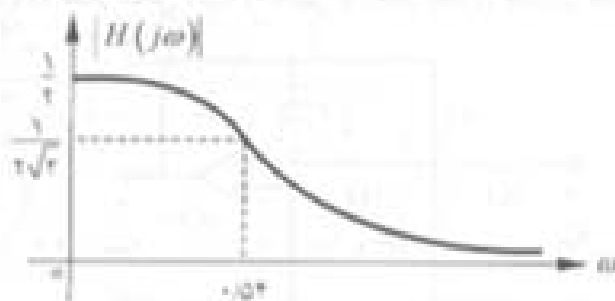
با فرض ایده آل بودن آپ امپ $V_a = V_b = -$ بوده و خواهیم داشت.

$$\textcircled{a} \text{ KCL برای گره } \rightarrow \frac{-V_C}{\tau} + \frac{-V_{out}}{\tau} = 0 \rightarrow V_C = -j\omega V_{out}$$

$$\textcircled{b} \text{ KCL برای گره } \rightarrow \frac{-j\omega V_{out} - V_{in}}{\tau} + \frac{-j\omega V_{out}}{1/j\omega} + \frac{-j\omega V_{out} - V_{out}}{\tau} + \frac{-j\omega V_{out}}{\tau} = 0$$

$$\rightarrow H(j\omega) = \frac{V_{out}}{V_{in}} = \frac{1}{\tau\omega^2 - \tau + j2\omega\tau} \rightarrow |H(j\omega)| = \frac{1}{\sqrt{(\tau\omega^2 - \tau)^2 + (2\omega\tau)^2}} = \begin{cases} \frac{1}{\tau} & \omega \rightarrow 0 \\ 0 & \omega \rightarrow \infty \end{cases}$$

بنابراین نمودار $|H(j\omega)|$ بصورت زیر می باشد که نمایشگر یک فیلتر پایین گذر است.

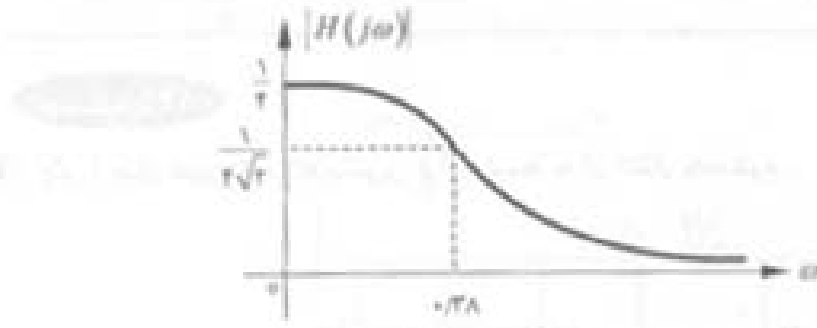


ب - مدار (ب) از دو مدار (الف) تشکیل شده که خروجی یکی به ورودی دیگری وصل شده است و لذا تابع شبکه در این حالت از حاصلضرب تابع شبکه مدار (الف) در خودش بدست می آید.

$$H(j\omega) = \frac{1}{(\tau\omega^2 - \tau) + (j2\omega\tau)} \times \frac{1}{(\tau\omega^2 - \tau) + (j2\omega\tau)}$$

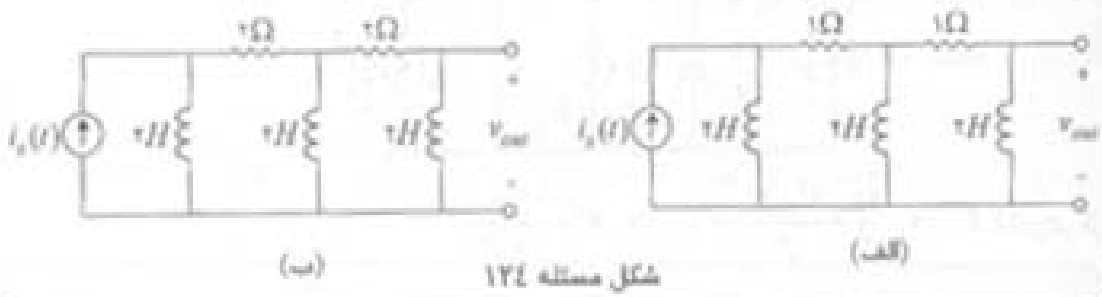
$$\rightarrow |H(j\omega)| = \frac{1}{(\tau\omega^2 - \tau)^2 + (2\omega\tau)^2} = \begin{cases} \frac{1}{\tau^2} & \omega \rightarrow 0 \\ 0 & \omega \rightarrow \infty \end{cases}$$

بنابراین نمودار $|H(j\omega)|$ بصورت زیر می باشد که نمایشگر یک فیلتر پایین گذر است.

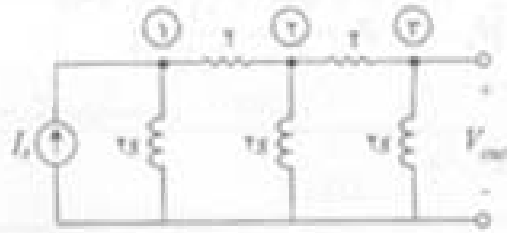


مسئله ۱۲۳

در شکل (الف) $H(j\omega) = \frac{V_{out}}{V_{in}} = \frac{a(j\omega)^2}{(j\omega)^2 + \beta(j\omega) + \gamma + \delta}$ است. $H(j\omega)$ مدار شکل (ب) را بدست آورید.



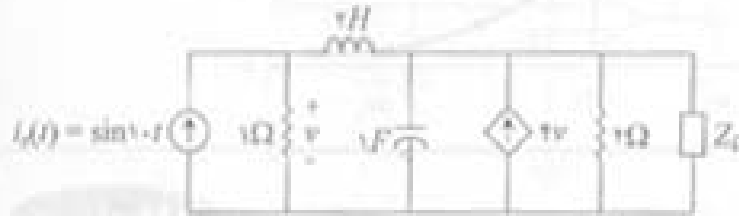
حل: با فرض $\omega = 1$ مدار (ب) را در حالت دایمی سینوسی بصورت زیر خواهد بود.



$$\begin{aligned} \text{③} \text{ KCL برای گره ۳} &\rightarrow \frac{V_{out}}{1} + \frac{V_{out} - V_1}{1} = 0 \rightarrow V_1 = \frac{2+1}{2} V_{out} \\ \text{②} \text{ KCL برای گره ۲} &\rightarrow \frac{2+1}{2} V_{out} - V_{out} + \frac{2+1}{2} V_{out} + \frac{2+1}{2} V_{out} - V_1 = 0 \rightarrow V_1 = \frac{2^2+2+1}{2} V_{out} \\ \text{①} \text{ KCL برای گره ۱} &\rightarrow -I_s + \frac{2^2+2+1}{2} V_{out} + \frac{2^2+2+1}{2} V_{out} - \frac{2+1}{2} V_{out} = 0 \\ &\rightarrow \frac{2^2+2+1}{2} V_{out} = I_s \rightarrow H(j\omega) = \frac{1(j\omega)^2}{1(j\omega)^2 + 2(j\omega) + 1} \end{aligned}$$

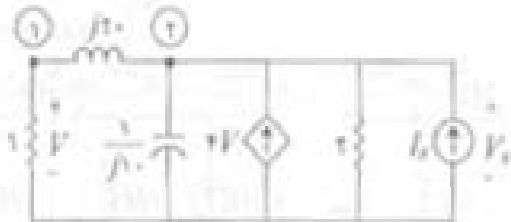
مسئله ۱۲۵

الف - Z_L را چنان تعیین کنید که بیشترین توان متوسط به آن انتقال داده شود.



شکل مسئله ۱۲۵

حلی: ابتدا امپدانس دو سر Z_L را بدون در نظر گرفتن خود Z_L به دست می آوریم.



① KCL می‌گیریم. $\rightarrow \frac{V}{1} + \frac{V - V_L}{j\omega} = 0 \rightarrow V = \frac{V_L}{1 + j\omega}$

② KCL می‌گیریم. $\rightarrow \frac{V_L}{1 + j\omega} + \frac{V_L}{j\omega} - \left(\frac{V_L}{1 + j\omega} \right) + \frac{V_L}{1} - I_s = 0$

$\rightarrow (-1.5 + j\omega)V_L = (1 + j\omega)I_s \rightarrow Z_L = \frac{V_L}{I_s} = \frac{1 + j\omega}{-1.5 + j\omega}$

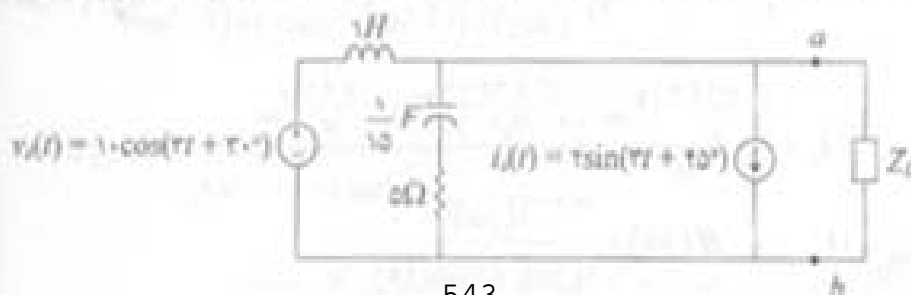
شرط انتقال توان ماکزیمم به Z_L عبارتست از:

$Z_L = \bar{Z}_L \rightarrow Z_L = -1.5 + j1.88$

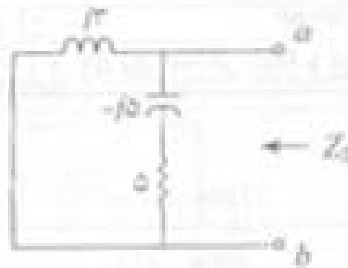
مسئله ۱۲۶

الف - امپدانس Z_L را چنان انتخاب کنید که بیشترین توان متوسط به آن انتقال داده شود.

ب - با استفاده از عناصر R و L و C مداری طراحی کنید که نشان دهنده امپدانس Z_L باشد.



حل: الف - ابتدا امپدانس دیده شده از دو سر a و b را بدون در نظر گرفتن Z_L بدست می آوریم.



$$Z_L = j3 \parallel (5 - j5) = \frac{j3 \times (5 - j5)}{j3 + 5 - j5} = \frac{15 + j15}{5 - j2} = 1.5 + j2.16$$

شرط انتقال توان ماکزیمم عبارتست از

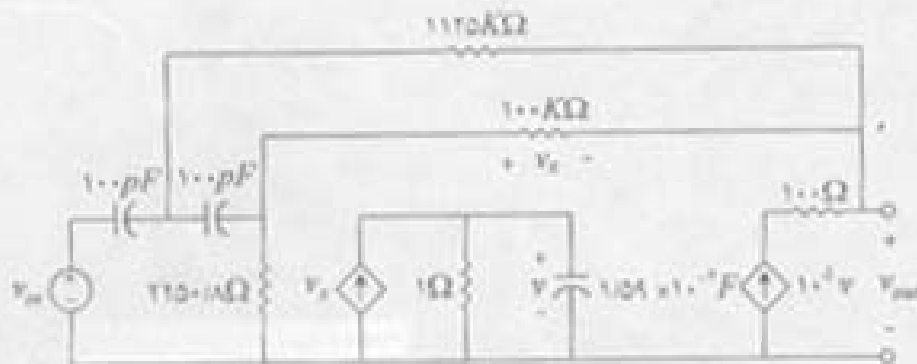
$$Z_L = Z_S \rightarrow Z_L = 1.5 - j2.16$$

ب - برای ساخت امپدانس Z_L می توان از یک مدار مقاومت R سری با خازن C استفاده کرد که مقادیر R و C بصورت زیر بدست می آیند.

$$Z_L = R + \frac{1}{j\omega C} = R - \frac{j}{\omega C} = 1.5 - j2.16 \rightarrow \begin{cases} R = 1.5 \\ \frac{1}{\omega C} = 2.16 \rightarrow C = 1.92 \mu F \end{cases}$$

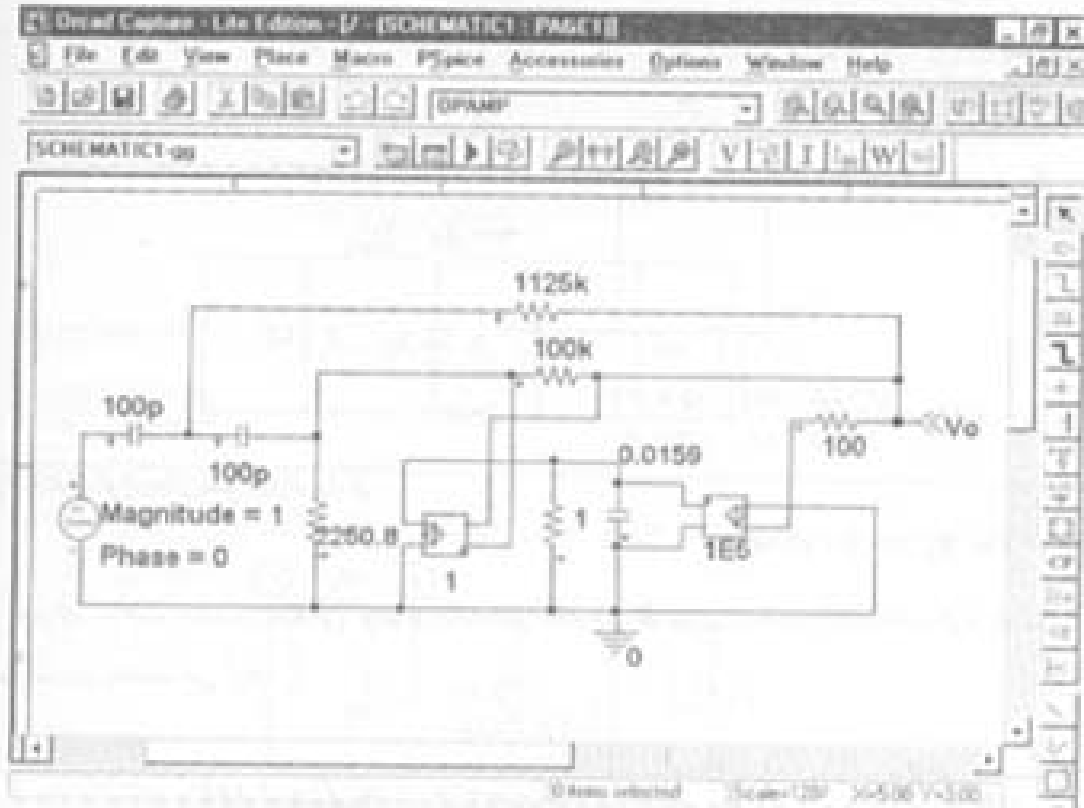
مسئله ۱۲۷

با استفاده از شبایس $H(j\omega) = \frac{V_{out}}{V_{in}}$ وارسم کرده و رفتار فیلتری مدار را مشخص کنید.

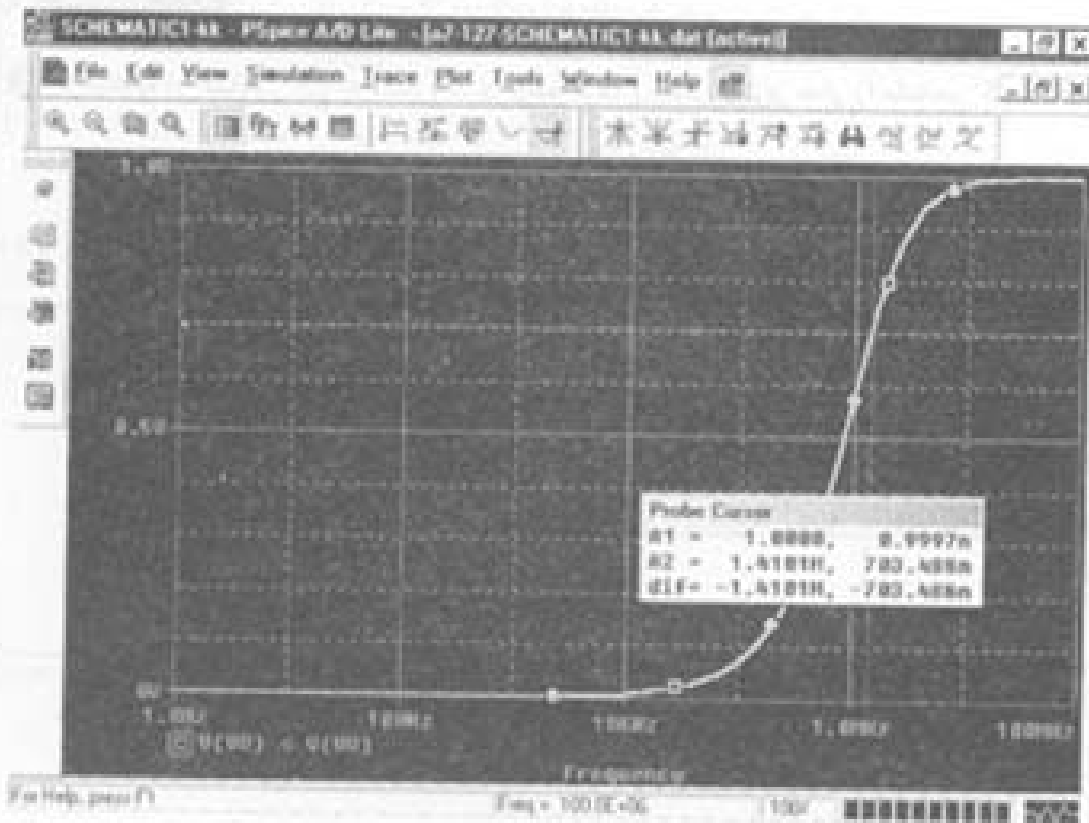


شکل مسئله ۱۲۷

حل: بدین منظور شماتیک زیر وارسم می کنیم که در آن $V_{in} = 1 \angle 0^\circ$ در نظر گرفته شده است.

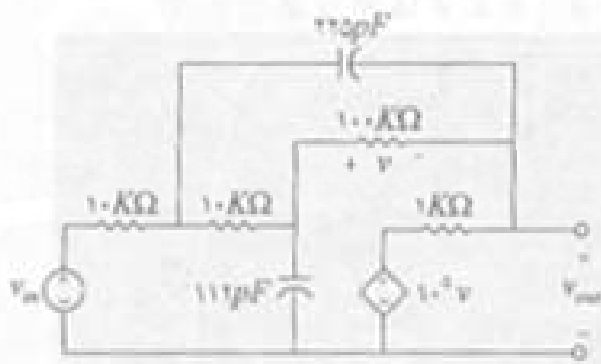


با اجرای سیمولیک فوق بصورت *Ac Sweep*، V_{out} که برابر $H(j\omega)$ است بصورت زیر بدست خواهد آمد که یک فیلتر پلاکار با فرکانس وصل $f_c = 1/2\pi \text{ MHz}$ می باشد.



مسئله ۱۲۸

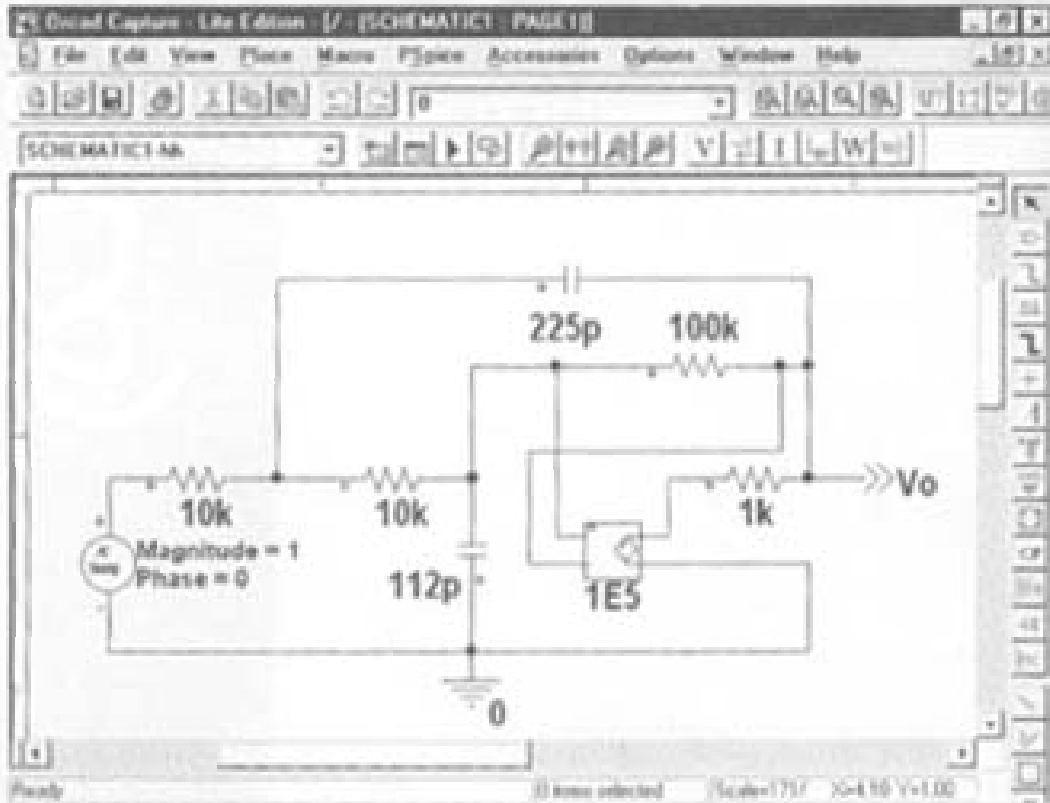
مسئله ۱۲۸ را برای مدار زیر تکرار کنید.



شکل مسئله ۱۲۸

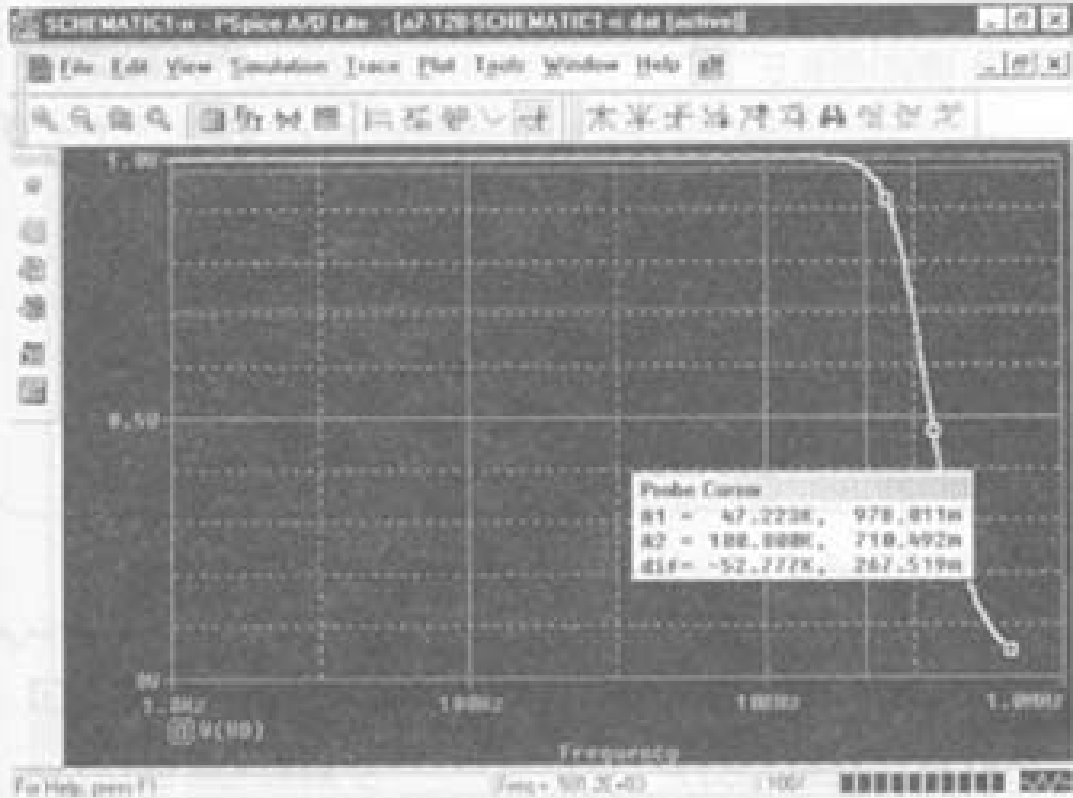
حل: همانند مسئله قبل با فرض $V_m = 1$ ولت شماستیک زیر را رسم می‌کنیم. باین کار $V_{out} = H(j\omega)$

خواهد شد.



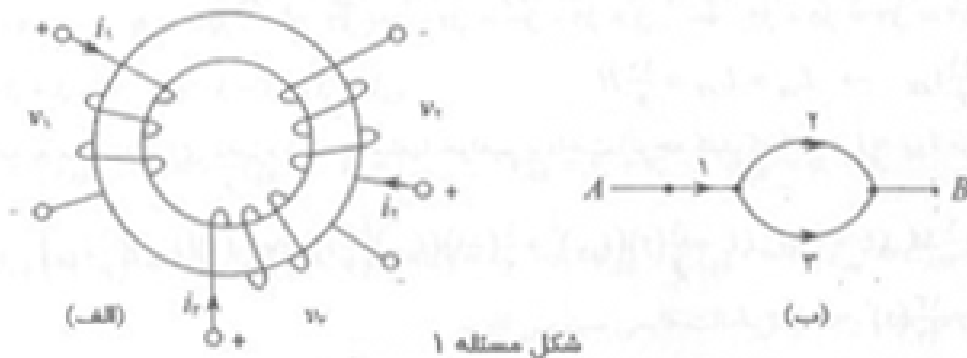
با اجرای شماستیک فوق بصورت *Ac Sweep*، $V_{out} = H(j\omega)$ بصورت زیر بدست می‌آید که یک فیلتر پایین

گذر با فرکانس قطع 100 kHz می‌باشد.



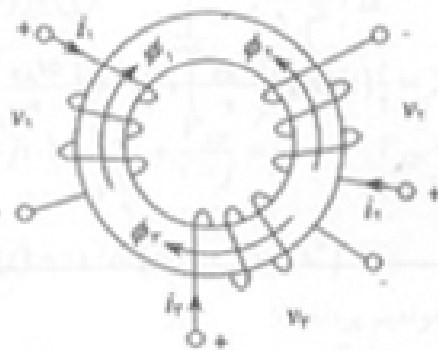
مسئله ۱

شریب خود القایی هر سیم پیچ $2H$ و قدر مطلق شریب خود القایی متقابل $1H$ است. اگر سیم پیچی ها را بصورت شکل (ب) بینیم i_{AB} را بدست آورید.
 اگر $i_1 = 2A$ و $i_2 = 1A$ و $i_3 = 2A$ باشد انرژی ذخیره شده در سیم پیچ ها را بیابید.



شکل مسئله ۱

حل: ابتدا شار گذرنده از هسته را بنابر قانون دست راست تعیین می کنیم.



ϕ_1 و ϕ_2 همجهت و هر دو مخالف جهت ϕ_3 اند بنابرین داریم:

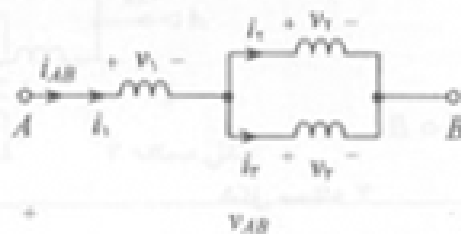
$$M_{12} = M_{21} = 1, \quad M_{13} = M_{31} = -1, \quad M_{23} = M_{32} = -1$$

و لذا خواهیم داشت

$$\phi_1 = L_{11}i_1 + M_{12}i_2 + M_{13}i_3 = 2i_1 - i_2 + i_3, \quad \phi_2 = M_{21}i_1 + L_{22}i_2 + M_{23}i_3 = -i_1 + 2i_2 - i_3$$

$$\phi_3 = M_{31}i_1 + M_{32}i_2 + L_{33}i_3 = i_1 - i_2 + 2i_3$$

شکل (ب) را مجدداً بصورت زیر رسم می کنیم.



بنابراین می توان نوشت:

$$\left\{ \begin{aligned} v_1 = v_2 \rightarrow \phi_1 = \phi_2 \rightarrow -i_1 + 2i_2 - i_3 = i_1 - i_2 + 2i_3 \rightarrow 2i_2 - 2i_3 = 2i_1 = 2i_{AB} \\ i_1 + i_2 = i_3 = i_{AB} \end{aligned} \right.$$

$$\rightarrow i_1 = \frac{2}{3}i_{AB}, i_2 = \frac{1}{3}i_{AB} \rightarrow v_{AB} = v_1 + v_2$$

$$\rightarrow Q_{AB} = \phi_1 + \phi_2 = (2i_1 - i_2 + i_3) + (-i_1 + 2i_2 - i_3) = i_1 + i_2 = i_{AB} + \frac{2}{3}i_{AB}$$

$$\rightarrow Q_{AB} = \frac{11}{3}i_{AB} \rightarrow L_{eq} = L_{AB} = \frac{11}{3}H$$

در ادامه به محاسبه انرژی ذخیره شده در سلفها خواهیم پرداخت. (توجه کنید که $i_{AB} = i_3 = 2A$ می باشد.)

$$\begin{aligned} E_1 &= \frac{1}{2}L_1 i_1^2 + \frac{1}{2}M_{12}i_1 i_2 + \frac{1}{2}M_{13}i_1 i_3 = \frac{1}{2}(2)(i_{AB})^2 + \frac{1}{2}(-1)(i_{AB})\left(\frac{2}{3}i_{AB}\right) + \frac{1}{2}(1)(i_{AB})\left(\frac{1}{3}i_{AB}\right) \\ &= \frac{17}{12}i_{AB}^2 = \frac{17}{12}(2)^2 = 4/33 J \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} E_2 &= \frac{1}{2}M_{12}i_1 i_2 + \frac{1}{2}L_2 i_2^2 + \frac{1}{2}M_{23}i_2 i_3 = \frac{1}{2}(-1)(i_{AB})\left(\frac{2}{3}i_{AB}\right) + \frac{1}{2}(2)\left(\frac{2}{3}i_{AB}\right)^2 + \frac{1}{2}(-1)\left(\frac{2}{3}i_{AB}\right)\left(\frac{1}{3}i_{AB}\right) \\ &= \frac{10}{9}i_{AB}^2 = \frac{10}{9}(2)^2 = 4/45 J \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} E_3 &= \frac{1}{2}M_{13}i_1 i_3 + \frac{1}{2}M_{23}i_2 i_3 + \frac{1}{2}L_3 i_3^2 = \frac{1}{2}(1)(i_{AB})\left(\frac{1}{3}i_{AB}\right) + \frac{1}{2}(-1)\left(\frac{2}{3}i_{AB}\right)\left(\frac{1}{3}i_{AB}\right) + \frac{1}{2}(2)\left(\frac{1}{3}i_{AB}\right)^2 \\ &= \frac{11}{9}i_{AB}^2 = \frac{11}{9}(2)^2 = 4/45 J \end{aligned}$$

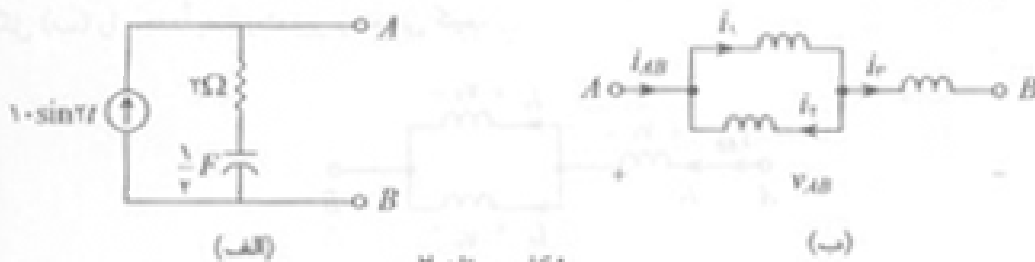
مسئله ۲

$$L = \begin{bmatrix} 2 & 1 & -2 \\ 1 & 2 & -1 \\ -2 & -1 & 2 \end{bmatrix}$$

ماتریس اندوکتانس سه سیم پیچی ترویج شده بصورت L است.

الف - $L_{AB} = ?$

ب - دو مدار را از سرهای A و B به هم وصل می کنیم v_{AB} و جریان گذرنده از هر سیم پیچ را حساب کنید.



شکل مسئله ۲

حل: الف - با توجه به رابطه $\phi = L I$ داریم.

$$\begin{bmatrix} \phi \\ \phi \\ \phi \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 2 & 1 & -2 \\ 1 & 2 & -1 \\ -2 & -1 & 2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} I_1 \\ I_2 \\ I_3 \end{bmatrix} \rightarrow \begin{cases} \phi = 2I_1 + I_2 - 2I_3 \\ \phi = I_1 + 2I_2 - I_3 \\ \phi = -2I_1 - I_2 + 2I_3 \end{cases}$$

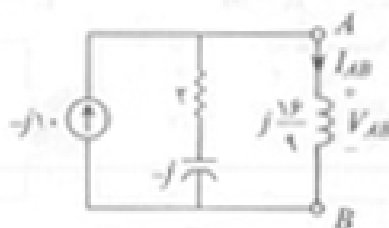
با توجه به شکل (ب) داریم.

$$\begin{cases} V_1 = -V_2 \rightarrow \phi_1 = -\phi_2 \rightarrow 2I_1 + I_2 - 2I_3 = -I_1 - 2I_2 + I_3 \rightarrow 3I_1 + 3I_2 = 3I_3 = 3I_{AB} \\ -I_1 + I_2 + I_3 = 0 \rightarrow I_1 - I_2 = I_3 = I_{AB} \end{cases}$$

$$\rightarrow I_1 = \frac{1}{3}I_{AB}, I_2 = -\frac{2}{3}I_{AB}, I_3 = I_{AB}, V_{AB} = V_1 + V_2, \phi_{AB} = \phi_1 + \phi_2$$

$$\rightarrow \phi_{AB} = (2I_1 - I_2 - 2I_3) + (-2I_1 - I_2 + 2I_3) = -I_2 \rightarrow \phi_{AB} = \frac{2}{3}I_{AB} \rightarrow L_{AB} = L_{AB} = \frac{2}{3}H$$

ب - با اتصال دو مدار و با فرض حالت دایمی سینوسی داریم.



Ⓐ KCL برای گره $\rightarrow -(-j10) + \frac{V_{AB}}{j\frac{15}{1}} + \frac{V_{AB}}{2-j} = 0 \rightarrow V_{AB} = 18/05 \angle -27/1^\circ$

$$\rightarrow V_{AB}(t) = 18/05 (\cos 15t - 27/1^\circ)$$

در ادامه به محاسبه جریان سلف ها خواهیم پرداخت:

$$I_1 = I_{AB} = \frac{V_{AB}}{j\frac{15}{1}} = \frac{18/05 \angle -27/1^\circ}{j\frac{15}{1} \angle 9^\circ} = 1/11 \angle -137/1^\circ \rightarrow I_1(t) = 1/11 \cos(15t - 137/1^\circ)$$

$$I_2 = \frac{1}{3}I_{AB} = 1/11 \angle -137/1^\circ \rightarrow I_2(t) = 1/11 \cos(15t - 137/1^\circ)$$

$$I_3 = -\frac{2}{3}I_{AB} = -1/11 \angle -137/1^\circ \rightarrow I_3(t) = -1/11 \cos(15t - 137/1^\circ)$$

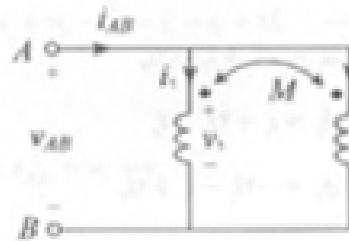


شکل مسئله ۳

مسئله ۳

$$L_{AB} = ?$$

حل : شکل مسئلہ را مجدداً بصورت زیر رسم می کنیم.



از آنجا که جریان هر دو سلف از سر نقطه دار وارد شده لذا اندوکتانس متقابل مثبت خواهد بود.

$$v_1 = v_2 \rightarrow \phi_1 = \phi_2 \rightarrow L_1 i_1 + M i_2 = M i_1 + L_2 i_2 \rightarrow i_1 = \frac{L_2 - M}{L_1 - M} i_2$$

$$i_{AB} = i_1 + i_2 = \frac{L_2 - M}{L_1 - M} i_2 + i_2 = \frac{L_1 + L_2 - 2M}{L_1 - M} i_2$$

$$v_{AB} = v_1 \rightarrow \phi_{AB} = \phi_1 = L_1 i_1 + M i_2 = L_1 \frac{L_2 - M}{L_1 - M} i_2 + M i_2 = \frac{L_1 L_2 - M^2}{L_1 - M} i_2$$

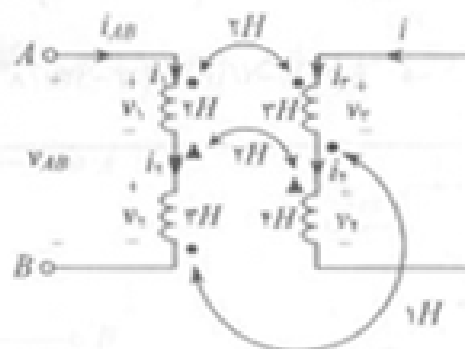
$$\rightarrow L_{AB} = \frac{\phi_{AB}}{i_{AB}} = \frac{L_1 L_2 - M^2}{L_1 + L_2 - 2M}$$

مسئله ۳

$L_{AB} = ?$

شکل مسئله ۴

حل : شکل مسئله را مجدداً بصورت زیر رسم می کنیم.



با توجه به شکل فوق به راحتی می توان نوشت.

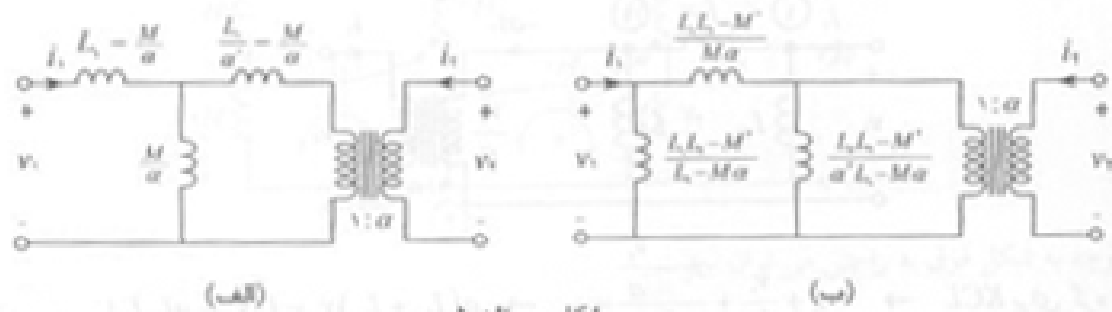
$$\begin{cases} \phi_1 = \tau i_1 + \tau i_2 - \tau i_3 = \tau i_{AB} \\ \phi_2 = \tau i_1 + i_2 = \tau i_{AB} + i \\ \phi_3 = \tau i_1 + i_2 + \tau i_3 = \tau i_{AB} + \tau i \\ \phi_4 = -\tau i_1 + \tau i_2 = -\tau i_{AB} + \tau i \end{cases}$$

$$v_1 + v_2 = 0 \rightarrow \phi_1 + \phi_2 = 0 \rightarrow \tau i_{AB} + \tau i - \tau i_{AB} + \tau i = 0 \rightarrow i = -\frac{i_{AB}}{\tau}$$

$$v_{AB} = v_1 + v_2 \rightarrow \phi_{AB} = \phi_1 + \phi_2 = \tau i_{AB} + \tau i_{AB} + i = \tau i_{AB} + \tau i_{AB} - \frac{i_{AB}}{\tau} = \frac{\tau \tau}{\tau} i_{AB} \rightarrow L_{AB} = \frac{\tau \tau}{\tau} H$$

مسئله ۵

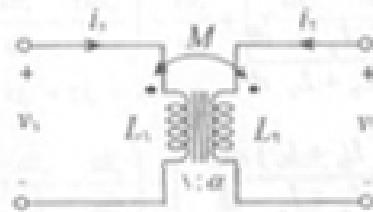
نشان دهید که دو قطبی های (الف) و (ب) می تواند به جای مدار معادل یک جفت سلف تزویج شده با اندوکتانسهای L_1 و L_2 و M بکار روند.



شکل مسئله ۵

حل : الف - سلفهای تزویج شده مورد نظر بصورت زیر خواهند بود که دستگاه معادله (f) رفتار مدار را

توصیف می کند.



$$v_1 = L_1 \frac{di_1}{dt} + M \frac{di_2}{dt} \quad v_2 = M \frac{di_1}{dt} + L_2 \frac{di_2}{dt} \quad (1)$$

مدار قسمت (الف) را مجدداً بصورت زیر رسم می کنیم.

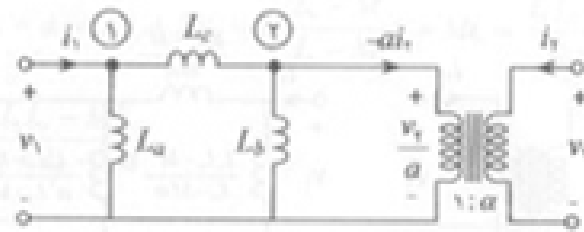


$$\begin{cases} \text{KVL برای مش ۱} \rightarrow -v_1 + L_a \frac{di_1}{dt} + L_c \frac{d(i_1 + ai_2)}{dt} = 0 \rightarrow v_1 = (L_a + L_c) \frac{di_1}{dt} + (al_c) \frac{di_2}{dt} \\ \text{KVL برای مش ۲} \rightarrow -L_c \frac{d(i_1 + ai_2)}{dt} + L_b \frac{d(-ai_2)}{dt} + \frac{v_2}{a} = 0 \rightarrow v_2 = al_c \frac{di_1}{dt} + a'(L_c + L_b) \frac{di_2}{dt} \end{cases}$$

با مقایسه دستگاه بدست آمده با دستگاه (I) داریم

$$\begin{cases} L_a + L_c = L_1 \\ al_c = M \\ a'(L_c + L_b) = L_2 \end{cases} \rightarrow \begin{cases} L_a = L_1 - \frac{M}{a} \\ L_b = \frac{L_2}{a'} - \frac{M}{a} \\ L_c = \frac{M}{a} \end{cases}$$

ب - مدار قسمت (ب) را مجدداً بصورت زیر رسم می کنیم

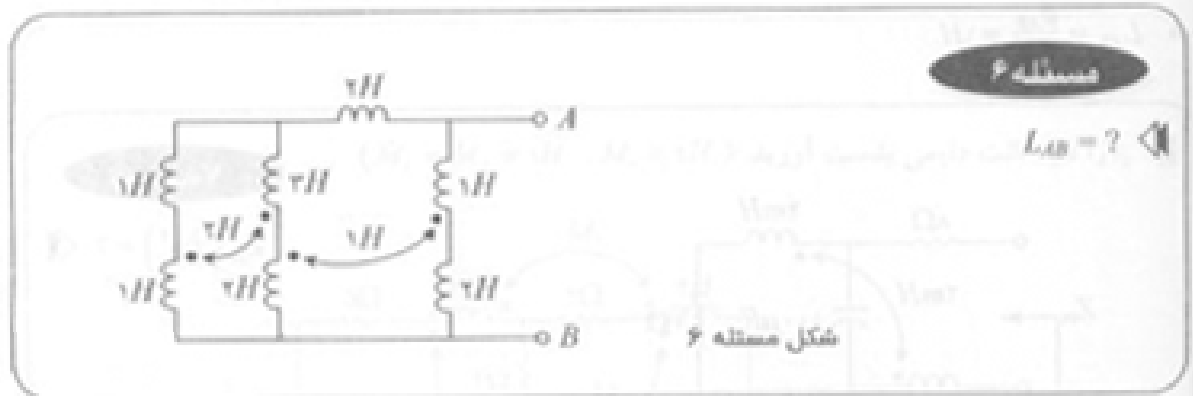


$$\begin{cases} \text{KCL برای گره ۱} \rightarrow -i_1 + \frac{v_1}{L_a} + \frac{v_1 - \frac{v_2}{a}}{L_c} = 0 \rightarrow a(L_a + L_c)v_1 - L_b v_2 = al_a L_c i_1 \\ \text{KCL برای گره ۲} \rightarrow \frac{v_2 - v_1}{L_c} + \frac{v_2}{L_b} - ai_2 = 0 \rightarrow -al_b v_2 + (L_a + L_c)v_1 = a' L_b L_c i_1 \end{cases}$$

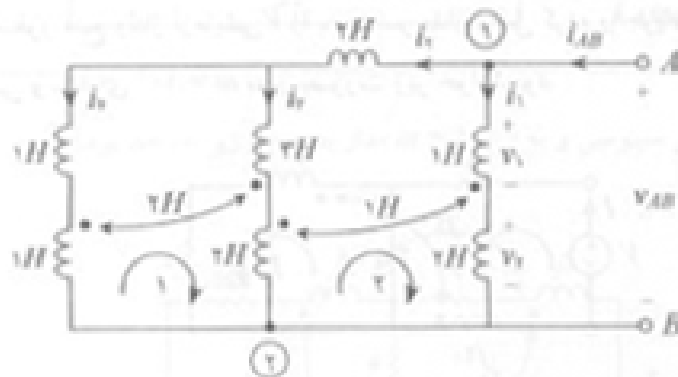
$$\rightarrow \begin{cases} v_1 = \frac{L_b(L_b + L_c)}{L_a + L_b + L_c} \frac{di_1}{dt} + \frac{al_a L_b}{L_a + L_b + L_c} \frac{di_2}{dt} \\ v_2 = \frac{L_a L_b}{L_a + L_b + L_c} \frac{di_1}{dt} + \frac{a' L_b (L_a + L_c)}{L_a + L_b + L_c} \frac{di_2}{dt} \end{cases}$$

با مقایسه دستگاه بدست آمده با دستگاه (I) داریم

$$\begin{cases} \frac{L_b(L_b + L_c)}{L_a + L_b + L_c} = L_1 \\ \frac{al_a L_b}{L_a + L_b + L_c} = M \\ \frac{a' L_b (L_a + L_c)}{L_a + L_b + L_c} = L_2 \end{cases} \rightarrow \begin{cases} L_a = \frac{L_1 L_2 - M'}{L_1 - Ma} \\ L_b = \frac{L_1 L_2 - M'}{a' L_1 - Ma} \\ L_c = \frac{L_1 L_2 - M'}{Ma} \end{cases}$$



حل: شکل مسئله را مجدداً بصورت زیر رسم می کنیم.



با توجه به شکل فوق به راحتی می توان نوشت.

① برای KCL → $i_1 + i_2 = i_{AB}$

② برای KCL → $i_1 + i_2 + i_3 = 0$

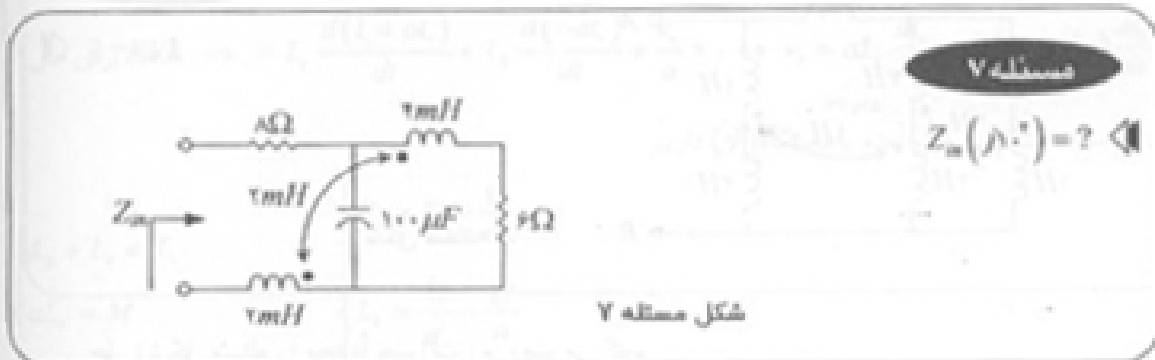
③ برای KVL → $-\left(\frac{di_2}{dt} - \frac{1di_3}{dt}\right) - \frac{di_1}{dt} + \left(\frac{1di_2}{dt} - \frac{1di_3}{dt}\right) + \left(\frac{1di_2}{dt} - \frac{di_1}{dt}\right) = 0$
 → $i_1 - i_2 + i_3 = 0$

④ برای KVL → $-\left(\frac{1di_2}{dt} - \frac{di_1}{dt}\right) - \left(\frac{1di_2}{dt} - \frac{1di_3}{dt}\right) - \frac{di_1}{dt} + \left(\frac{di_1}{dt} - \frac{di_2}{dt}\right) + \frac{di_1}{dt} = 0$
 → $2i_1 - i_2 - i_3 + i_3 = 0$

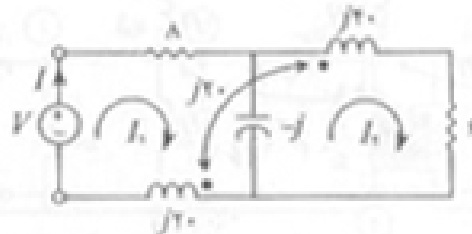
$$\begin{cases} i_1 + i_2 = i_{AB} \\ i_1 + i_2 + i_3 = 0 \\ i_1 - i_2 + i_3 = 0 \\ 2i_1 - i_2 - i_3 + i_3 = 0 \end{cases} \rightarrow \begin{cases} 2i_1 + 1i_2 = 0 \\ 2i_1 - 1i_2 = i_{AB} \end{cases} \rightarrow \begin{cases} i_1 = \frac{11}{22} i_{AB} \\ i_2 = -\frac{i_{AB}}{11} \end{cases}$$

$v_{AB} = v_1 + v_2 \rightarrow \phi_{AB} = \phi_1 + \phi_2 = i_1 - i_2 + 2i_1 = 2i_1 - i_2 = 2\left(\frac{11}{22} i_{AB}\right) + \frac{i_{AB}}{11} = i_{AB}$

$$\rightarrow L_{AB} = \frac{\phi_{AB}}{I_{AB}} = 1H$$



حل: بدین منظور منبع ولتاژ آزمایشی V را به دو سر مدار وصل کرده و جریان آن را بدست می آوریم. در حالت دایمی سینوسی و به ازای $\omega = 10^\circ$ مدار بصورت زیر خواهد بود.



از آنجا که جریان هر دو سیم بیخ یعنی I_1 و I_2 از سر نقطه دار وارد می شوند لذا علامت ضربت ضربی القایی متقابل را مثبت منظور می کنیم.

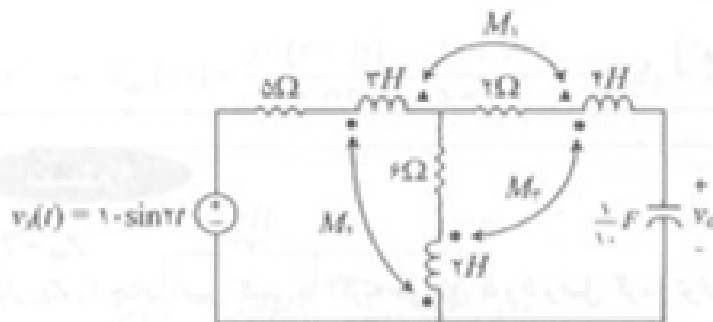
$$KVL \text{ برای مش ۲} \rightarrow (j1I_1 + j1I_2) + 1I_2 = j(I_1 - I_2) = 0 \rightarrow j1I_1 + (1 + j1)I_2 = 0$$

$$KVL \text{ برای مش ۱} \rightarrow -V + 1I_1 - j(I_1 - I_2) + (j1I_1 + j1I_2) = 0 \rightarrow (1 + j1)I_1 + j1I_2 = V$$

$$\rightarrow I = \begin{vmatrix} 0 & 1 + j1 \\ V & j1 \end{vmatrix} \begin{vmatrix} j1 & 1 + j1 \\ 1 + j1 & j1 \end{vmatrix} = \frac{(-1 - j1)V}{112 - j116} \rightarrow Z_{in} = \frac{V}{I} = \frac{112 - j116}{-1 - j1} = 5/5 + j10/1$$

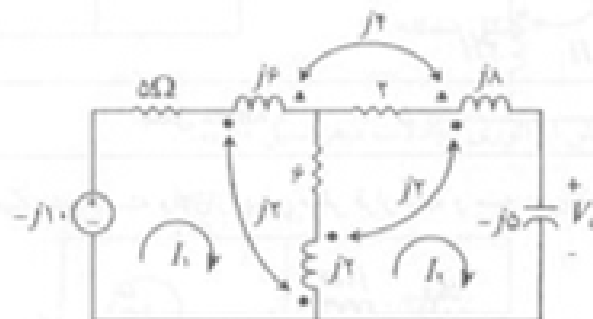
مسئله ۸

حالت دایمی پدست آورید. $(M_1 = M_2 = 1H, M_3 = 2H)$



شکل مسئله ۸

حل: در حالت دایمی سینوسی و به ازای $\omega = 2$ مدار بصورت زیر خواهد بود.



$$KVL \text{ برای مش ۱} \rightarrow -(-j10) + 5I_1 + [j2I_1 - j1(I_1 - I_2) - j1I_1] + j1(I_1 - I_2) + [j1(I_1 - I_2) - j1I_1 + j1I_2] = 0$$

$$KVL \text{ برای مش ۲} \rightarrow [j1(I_1 - I_2) + j1I_1 - j1I_1] + j1(I_2 - I_1) + j1I_2 - j10I_2 = 0$$

$$\begin{cases} (11 + j2)I_1 + (-1 - j2)I_2 = -j10 \\ (1 + j2)I_1 - (1 + j)I_2 = 0 \end{cases} \rightarrow I_1 = \frac{\begin{vmatrix} 11 + j2 & -j10 \\ 1 + j2 & 0 \end{vmatrix}}{\begin{vmatrix} 11 + j2 & -1 - j2 \\ 1 + j2 & -(1 + j) \end{vmatrix}} = \frac{j10(1 + j2)}{-52 - 16j}$$

$$= \frac{(10 \angle 90^\circ)(6/32 \angle 18/4^\circ)}{(55/4 \angle 159/9^\circ)} = 1/0.9 \angle -51/8^\circ$$

$$\rightarrow V_c = -j\omega I_c = (5 \angle -90^\circ)(1/0.9 \angle -51/8^\circ) = 5/9 \angle -141/8^\circ$$

$$\rightarrow v_c(t) = 5/9 \cos(\omega t - 141/8^\circ)$$

مسئله ۹

$$Z_{ab} = ?$$

بار Z_L را چنان تعیین کنید که اگر به سرهای a و b وصل گردد توان متوسط حداکثر به آن انتقال داده شود.

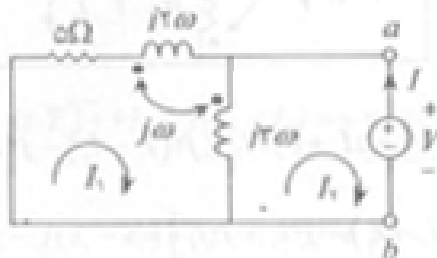
چند درصد از توان تولید شده به بار Z_L تحویل داده می شود.



شکل مسئله ۹

حل: برای محاسبه Z_{ab} منبع ناپسند و ولتاژ را برابر صفر قرار داده و منبع جریان آزمایشی I_a را به دو سر a و

b وصل می کنیم.



$$\left\{ \begin{array}{l} \text{KVL برای مش ۲} \rightarrow 5I_1 + j\omega L I_1 + j\omega(L_1 - I_1) + j\omega(L_1 - I_1) + j\omega L_2 = 0 \\ \rightarrow (5 + j\gamma\omega)I_1 - j\tau\omega I_2 = 0 \end{array} \right.$$

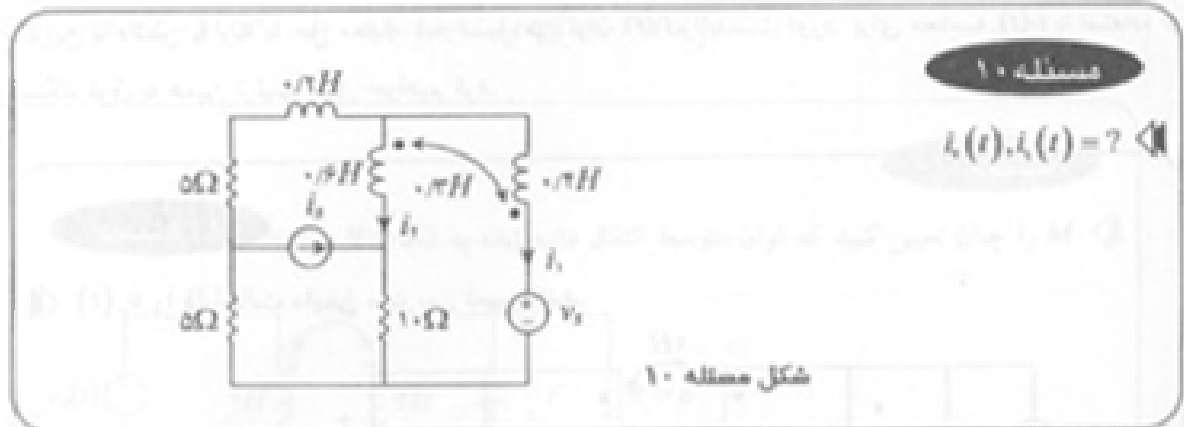
$$\left\{ \begin{array}{l} \text{KVL برای مش ۱} \rightarrow j\tau\omega(I_1 - I_2) - j\omega L_2 + V = 0 \rightarrow j\tau\omega I_1 - j\tau\omega I_2 = -V \end{array} \right.$$

$$\rightarrow I = -I_2 = \frac{\begin{vmatrix} 5 + j\gamma\omega & 0 \\ j\tau\omega & V \end{vmatrix}}{\begin{vmatrix} 5 + j\gamma\omega & -j\tau\omega \\ j\tau\omega & -j\tau\omega \end{vmatrix}} = \frac{5 + j\gamma\omega}{-j\tau\omega(5 + j\gamma\omega) + j\tau\omega(j\tau\omega)} V = \frac{5 + j\gamma\omega}{5j\omega(\tau + j\omega)} V$$

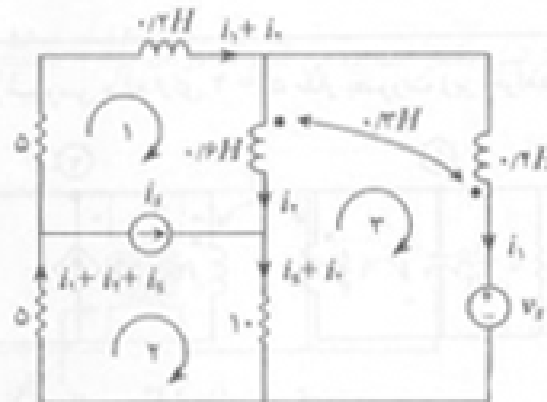
$$\rightarrow Z_{\text{ش}}(j\omega) = \frac{V}{I} = \frac{5j\omega(\tau + j\omega)}{5 + j\omega}$$

شرط انتقال توان ماکزیمم به بار Z_L که در دو سر ω و τ قرار می گیرد $Z_L = \bar{Z}_{\text{ش}}(j\omega)$ می باشد که در ادامه به ازای $\omega = \tau$ Z_L را محاسبه خواهیم کرد.

$$\omega = \tau \rightarrow Z_{\text{ش}}(j\tau) = \frac{j\tau(\tau + j\tau)}{5 + j\tau} = \frac{-\tau + j\tau^2}{5 + j\tau} \rightarrow Z_L = \bar{Z}_{\text{ش}} = \frac{-\tau - j\tau^2}{5 - j\tau} = \frac{\tau(0 - j\tau)}{\tau(5 - j\tau)}$$



حل: با استفاده از نمایش ابرتوری معادلات دیفرانسیل داریم



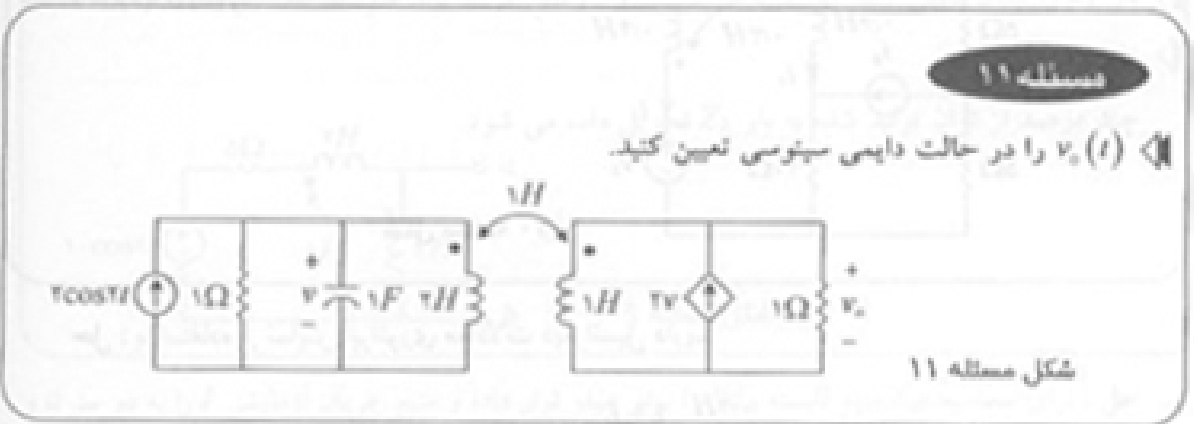
$$\left\{ \begin{array}{l} \text{KVL برای حلقه شامل مشهای اول} \rightarrow 5(i_1 + i_2 + i_3) + 5(i_1 + i_3) + 0.1\tau D(i_1 + i_2) \\ \quad + (-0.1\tau D i_1 - 0.1\tau D i_2) + 1 \cdot (i_1 + i_3) = 0 \\ \text{KVL برای مش ۳} \rightarrow -1 \cdot (i_2 + i_3) - (0.1\tau D i_1 - 0.1\tau D i_2) + (-0.1\tau D i_1 - 0.1\tau D i_2) + v_s = 0 \end{array} \right.$$

$$\rightarrow \begin{cases} (10 - 0.1\tau D)i_1 + (\tau + 0.1\tau D)i_2 = -10i_3 \\ 0.1\tau D i_1 + (-10 - 0.1\tau D)i_2 = 10i_3 - v_s \end{cases}$$

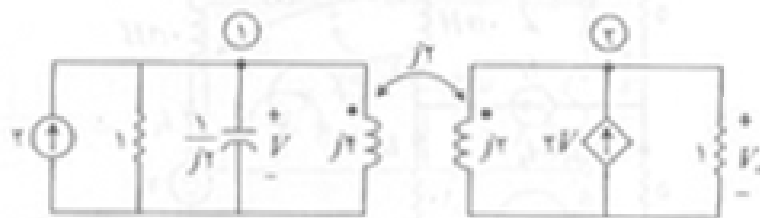
$$\rightarrow \vec{i}_1 = \begin{bmatrix} -15i_1 & 20+0.1AD \\ 14i_1 - v_2 & -10-0.1AD \\ 10-0.1AD & 20+0.1AD \\ 0.1A & -10-0.1AD \end{bmatrix} = \frac{(-50+6/5D)i_1 + (20+0.1AD)v_2}{-1.9AD^2 - 8/5D - 10.1A}$$

$$\therefore 0.1 \frac{d^2 i_1}{dt^2} - 8/5 \frac{di_1}{dt} - 10.1/1 i_1 = 6/5 \frac{dv_2}{dt} - 5i_1 + 0.18 \frac{dv_2}{dt} + 20v_2$$

بنابراین با داشتن v_2 و i_1 با حل معادله دیفرانسیل می توان $i_1(t)$ را بدست آورد. برای محاسبه $i_1(t)$ با استفاده از دستگاه فوق به همین ترتیب عمل خواهیم کرد.



حل: در حالت دایمی سینوسی و به ازای $\omega = 2$ مدار بصورت زیر خواهد بود.



در تجزیه و تحلیل گره معمولاً از ماتریس Γ استفاده می کنیم.

$$L_1 = \begin{bmatrix} 1 & 1 \\ 1 & 1 \end{bmatrix} \rightarrow \Gamma = L_1^{-1} = \begin{bmatrix} \frac{1}{2} & -\frac{1}{2} \\ -\frac{1}{2} & \frac{1}{2} \end{bmatrix}$$

با استفاده از ماتریس Γ به نوشتن معادلات KVL میسر می آید.

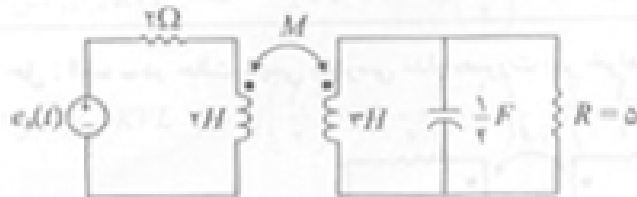
$$\begin{cases} \text{KCL برای گره ①} \rightarrow -2 + \frac{V}{1} + \frac{V}{1} + \left(\frac{1}{j}V - \frac{1}{j}V_2\right) = 0 \rightarrow \left(1 + j\frac{2}{j}\right)V + \frac{1}{j}V_2 = 2 \\ \text{KCL برای گره ②} \rightarrow \frac{V_2}{1} - V + \left(-\frac{1}{j}V + \frac{1}{j}V_2\right) = 0 \rightarrow \left(-2 + \frac{1}{j}\right)V + (1-j)V_2 = 0 \end{cases}$$

$$\rightarrow V_o = \frac{\begin{vmatrix} 1+j & 2 \\ -2+\frac{j}{2} & 0 \end{vmatrix}}{\begin{vmatrix} 1+j\frac{2}{2} & -\frac{j}{2} \\ -2+\frac{j}{2} & 1-j \end{vmatrix}} = \frac{2-j}{1/40+j2} = \frac{2/\sqrt{2} \angle -19^\circ}{2/\sqrt{2} \angle 91.5^\circ} = 1 \angle -110^\circ = 1 \angle 250^\circ$$

$$\rightarrow V_o = 1 \angle -91.5^\circ \rightarrow v_o(t) = 1 \cos(\omega t - 91.5^\circ)$$

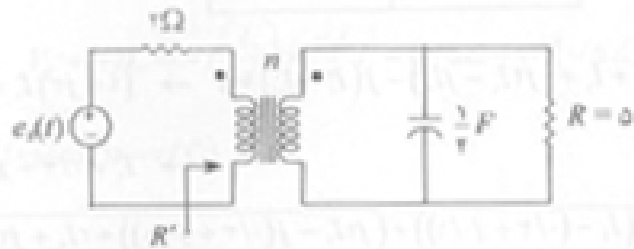
مسئله ۱۲

با M را چنان تعیین کنید که توان متوسط انتقال داده شده به $R = 5\Omega$ در $\omega = 2$ حداکثر باشد.



شکل مسئله ۱۲

حل: از مدار معادل ترانس تکفاز استفاده می کنیم که در آن $n = \frac{M}{\sqrt{L_1 L_2}}$ می باشد.



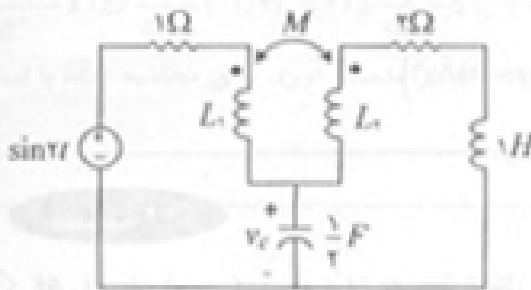
شرط انتقال توان ماکزیمم عبارتست از:

$$R_o = R' \rightarrow 2 = n^2 \cdot 5 \rightarrow \left(\frac{M}{\sqrt{2}}\right)^2 = 5 \rightarrow M = \sqrt{10}$$

مسئله ۱۳

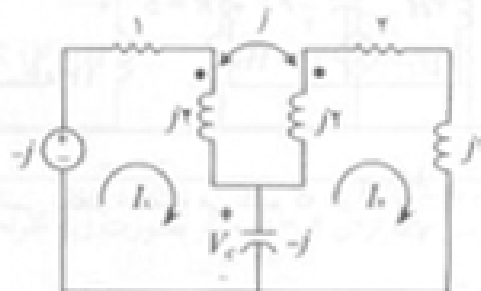
الف - v_c را در حالت دایمی سینوسی بدست آورید. ($M = \frac{1}{2}H$, $L_1 = 1H$, $L_2 = 2H$)

ب - اگر L_1 و L_2 یک ترانسفورماتور ایده آل با $\frac{N_2}{N_1} = \frac{1}{2}$ را تشکیل دهند، v_c را حساب کنید.



شکل مسئله ۱۳

حل : الف - در حالت دایمی سینوسی مدار بصورت زیر خواهد بود.



$$KVL \text{ برای مش ۱} \rightarrow -j + I_1 + (j^2 I_1 - j I_2) - j(I_1 - I_2) = 0 \rightarrow (1 + j^2) I_1 = j$$

$$\rightarrow I_1 = 0.12 + j.18$$

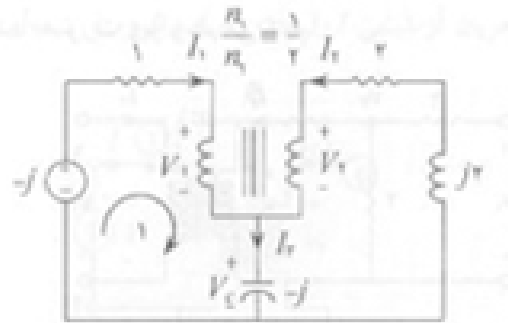
$$KVL \text{ برای مش ۲} \rightarrow -j(I_1 - (-0.12 + j.18)) + (j^2 I_1 - j(-0.12 + j.18)) + 2I_2 + j^2 I_2 = 0$$

$$\rightarrow I_2 = 0$$

$$\rightarrow V_c = -j(I_1 - I_2) = -j(0.12 + j.18) = 0.18 - j.12 = 0.22 \angle -71.6^\circ$$

$$\rightarrow v_c(t) = 0.22 \cos(\omega t - 71.6^\circ)$$

ب - در این صورت مدار به شکل زیر خواهد بود.



$$\frac{I_2}{I_1} = -\frac{N_1}{N_2} = -\frac{1}{2} \rightarrow I_2 = -\frac{I_1}{2} \rightarrow I_1 = I_2 + I_1 = I_2 - \frac{I_2}{2} = \frac{I_2}{2}$$

$$\frac{V_2}{V_1} = \frac{N_1}{N_2} = \frac{1}{2} \rightarrow V_2 = 2V_1$$

$$\left\{ \begin{array}{l} KVL \text{ برای مش ۱} \rightarrow -j + I_1 + V_1 - j\left(\frac{I_1}{2}\right) = 0 \rightarrow (2-j)I_1 + 2V_1 = 2j \\ KVL \text{ برای مش ۲} \rightarrow j\left(\frac{I_1}{2}\right) - 2V_1 - 2\left(-\frac{I_1}{2}\right) - j\left(-\frac{I_1}{2}\right) = 0 \rightarrow (2+2j)I_1 - 2V_1 = 0 \end{array} \right.$$

$$\rightarrow I_1 = \frac{\begin{vmatrix} 2j & 2 \\ 0 & -2 \end{vmatrix}}{\begin{vmatrix} 2-j & 2 \\ 2+2j & -2 \end{vmatrix}} = \frac{-4j}{-16-2j} = \frac{1 \angle -90^\circ}{16/12 \angle -172/1^\circ} = -1/5 \angle 82/9^\circ$$

$$I_2 = \frac{I_1}{2} \rightarrow V_2 = -2I_2 = -2\left(\frac{I_1}{2}\right) = -I_1 = (-1/5 \angle -90^\circ)(-1/5 \angle 82/9^\circ) = -1/25 \angle -7/1^\circ$$

$$\rightarrow v_2(t) = -1/25 \cos(11t - 7/1^\circ)$$

مسئله ۱۳

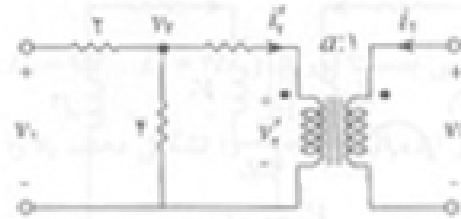
نسبت انتقال $\frac{V_2}{V_1}$ را تعیین کنید.

مقادیر R_1 و R_2 و n را چنان تعیین کنید که مدارهای (الف) و (ب) با هم معادل باشند.



شکل مسئله ۱۴

حل: شکل (الف) را مجدداً بصورت زیر رسم می کنیم.



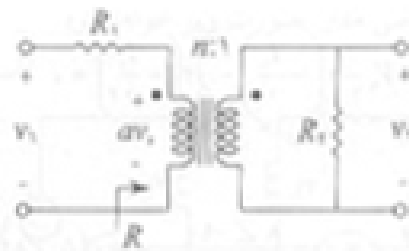
از آنجا که مدار باز است لذا $i_1 = 0$ بوده و خواهیم داشت.

$$\frac{v_1}{r} = \frac{0}{1} \rightarrow v_1 = 0, \quad \frac{\xi}{\xi} = \frac{-1}{a} \rightarrow \xi = -\frac{1}{a} i_1 \rightarrow v_2 = v_1' = a v_1$$

و در نهایت بنا بر قاعده تقسیم ولتاژ خواهیم داشت.

$$v_2 = \frac{r}{r+1} v_1 \rightarrow a v_1 = \frac{r}{r+1} v_1 \rightarrow \frac{v_2}{v_1} = \frac{r}{r+1}$$

برای شکل (ب) خواهیم داشت.



با توجه به شکل فوق $R = a^2 R_2$ بوده و بنا بر قاعده تقسیم ولتاژ خواهیم داشت.

$$n v_2 = \frac{R}{R_1 + R} v_1 = \frac{n^2 R_2}{R_1 + n^2 R_2} v_1 \rightarrow \frac{v_2}{v_1} = \frac{n R_2}{R_1 + n^2 R_2}$$

شرط معادل بودن در مدار این است که نسبت $\frac{v_2}{v_1}$ هر دو یکی باشد.

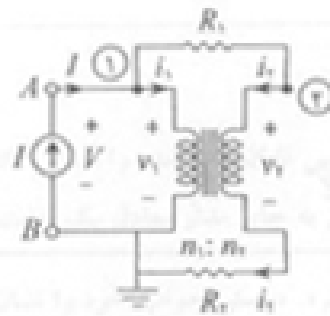
$$\frac{n R_2}{R_1 + n^2 R_2} = \frac{r}{r+1} \begin{cases} n R_2 = r \rightarrow R_2 = \frac{r}{n} \\ R_1 + n^2 R_2 = r+1 \rightarrow R_1 + n r = r+1 \end{cases}$$

مسئله ۱۵

$R_m = ?$ $\langle \leftarrow$
 $R_m = ?$ اگر یکی از نقطه ها به سر دیگر برده شود. $\langle \leftarrow$

شکل مسئله ۱۵

حل: بدین منظور منبع جریان آزمایشی I را به دو سر A و B وصل کرده و جریان آن را محاسبه می‌کنیم.



$$v_1 = V \rightarrow v_2 = \frac{n_2}{n_1} v_1 = \frac{n_2}{n_1} V$$

$$\textcircled{1} \text{ برای KCL} \rightarrow I = i_1 + i_2, \quad i_2 = -\frac{n_2}{n_1} i_1 \rightarrow I = -\frac{n_2}{n_1} i_1 + i_1 \rightarrow i_1 = \frac{n_1}{n_1 - n_2} I$$

$$\text{برای KVL برای حلقه سمت راست} \rightarrow v_2 = R i_2 + v_1 + R i_1$$

$$\rightarrow V = R \left(\frac{n_1}{n_1 - n_2} \right) I + \frac{n_2}{n_1} V + R \left(\frac{n_1}{n_1 - n_2} \right) I$$

$$\rightarrow V - \frac{n_2}{n_1} V = \left(\frac{n_1}{n_1 - n_2} \right) (R + R) I \rightarrow V = \frac{n_1^2}{(n_1 - n_2)^2} (R + R) I$$

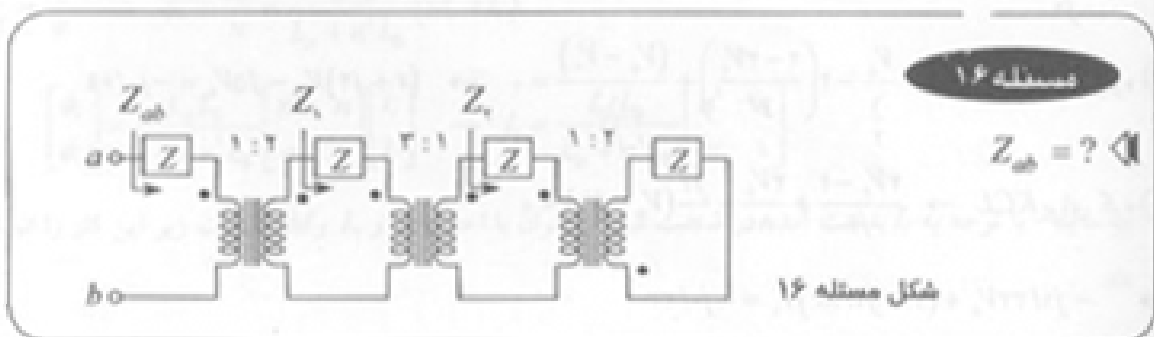
در نهایت خواهیم داشت:

$$\rightarrow R_{in} = \frac{V}{I} = \frac{n_1^2}{(n_1 - n_2)^2} (R + R)$$

اگر یکی از نقطه‌ها به سر دیگر برده شود نسبت تبدیل $\frac{i_2}{i_1} = -\frac{n_2}{n_1}$ و $\frac{v_2}{v_1} = \frac{n_2}{n_1}$ خواهد شد که با جایگذاری

منفیر فوق در برسه حل قبل خواهیم داشت.

$$R_{in} = \frac{n_1^2}{(n_1 + n_2)^2} (R + R)$$



مسئله ۱۶

$$Z_{ab} = ?$$

شکل مسئله ۱۶

حل : بدین منظور ابتدا سس ها را مرحله به مرحله به طرف اول انتقال می دهیم.

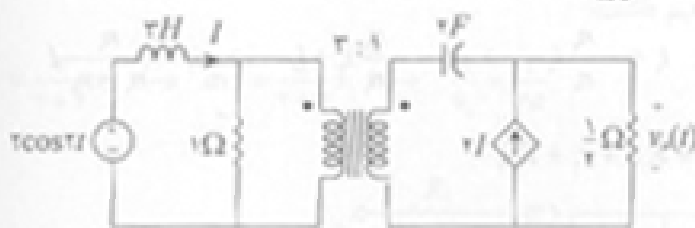
$$Z_1 = Z + \left(\frac{1}{j}\right) Z = \frac{5}{j} Z$$

$$Z_2 = Z + (\tau)^2 (Z_1) = Z + \tau \left(\frac{5}{j} Z\right) = \frac{5\tau}{j} Z$$

$$Z_{ab} = Z + \left(\frac{1}{j}\right) Z_2 = Z + \frac{1}{j} \left(\frac{5\tau}{j} Z\right) = \frac{5\tau}{j} Z$$

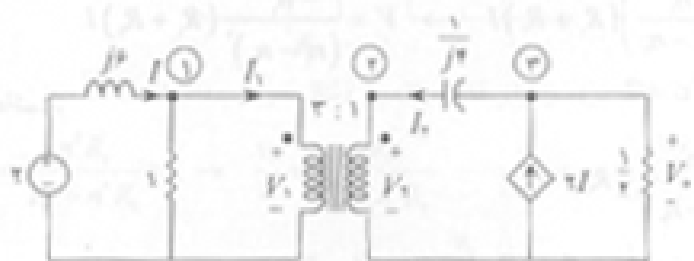
مسئله ۱۷

◀ حالت دایمی سینوسی $v_s(t)$ را بدست آورید.



شکل مسئله ۱۷

حل : در حالت دایمی سینوسی مدار بصورت زیر خواهد بود.



$$V_1 = 2V_2 \quad \therefore \quad I = \frac{2 - V_2}{j} \quad \rightarrow \quad I = \frac{2 - 2V_2}{j}$$

$$I_2 = \frac{V_2 - V_1}{\frac{1}{j}} = j(V_2 - V_1) \quad \therefore \quad I_2 = -\frac{1}{2} I_1 \quad \rightarrow \quad I_2 = -\frac{j}{2} (V_2 - V_1)$$

$$\textcircled{2} \quad \text{KCL برای گره } \rightarrow \frac{V_2}{\frac{1}{j}} - \tau \left(\frac{2 - 2V_2}{j} \right) + \frac{(V_2 - V_1)}{\frac{1}{j}} = 0 \quad \rightarrow \quad (\tau + j\tau)V_2 - j5V_2 = -j/1 + j$$

$$\textcircled{1} \quad \text{KCL برای گره } \rightarrow \frac{2V_2 - 2}{j} + \frac{2V_2}{j} - \frac{j}{2} (V_2 - V_1) = 0$$

$$\rightarrow -j/2 + 2V_2 + (2 + j/2)V_2 = -j/2$$

از حل دستگاه دو معادله دو مجهولی فوق داریم.

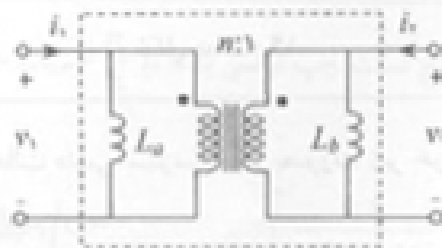
$$V_s = -j18 \angle -90^\circ \text{ V} \rightarrow v_s(t) = -j18 \cos(\omega t - 90^\circ)$$

مسئله ۱۸

الف - ماتریس اندوکتانس دو قطبی نشان داده شده را حساب کنید.

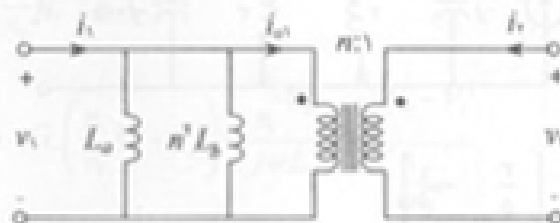
ب - آیا می توان از این دو قطبی به جای مدار معادل یک جهت سلف تزویج شده با ماتریس

اندوکتانس $\begin{bmatrix} L_1 & M \\ M & L_2 \end{bmatrix}$ استفاده کرد. درستی جواب خود را نشان دهید.



شکل مسئله ۱۸

حل : الف - بدین منظور مطابق شکل زیر L_1 را به طرف L_2 انتقال می دهیم.



$$\frac{v_1}{v_2} = n \rightarrow v_1 = \frac{v_2}{n} \cdot \frac{i_2}{i_1} = -\frac{1}{n} \rightarrow L_{11} = -\frac{L_2}{n}$$

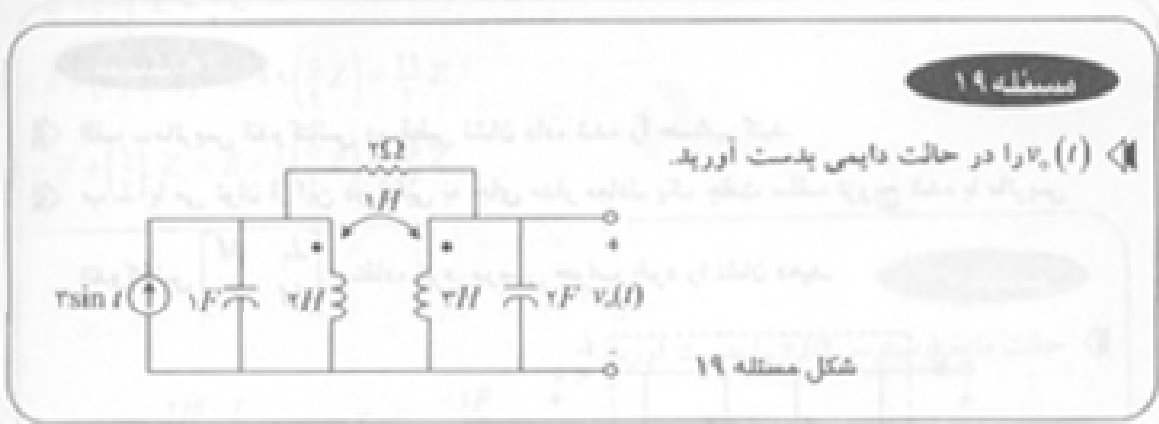
$$\Phi = (L_1 \parallel n^2 L_2)(i_1 - i_2) = \frac{n^2 L_2 L_1}{L_2 + n^2 L_2} \left(i_1 + \frac{i_2}{n} \right) = \frac{L_2 L_1}{L_2 + n^2 L_2} (n^2 i_1 + n i_2)$$

$$v_1 = \frac{v_2}{n} \rightarrow \Phi_1 = \frac{\Phi}{n} = \frac{L_2 L_1}{L_2 + n^2 L_2} (n i_1 + i_2)$$

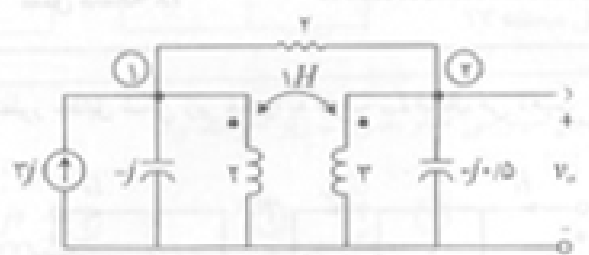
$$\rightarrow \begin{bmatrix} \Phi_1 \\ \Phi_2 \end{bmatrix} = \frac{L_2 L_1}{L_2 + n^2 L_2} \begin{bmatrix} n^2 & n \\ n & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} i_1 \\ i_2 \end{bmatrix} \rightarrow L = \frac{L_2 L_1}{L_2 + n^2 L_2} \begin{bmatrix} n^2 & n \\ n & 1 \end{bmatrix}$$

ب - بله - با توجه به L_1 بدست آمده در قسمت قبل می توان با اختیار L_1 و M بصورت زیر این کار را انجام داد.

$$L_1 = \frac{n^2 L_2 L_3}{L_2 + n^2 L_3 L_2}, \quad L_2 = \frac{L_2 L_3}{L_2 + n^2 L_3 L_2}, \quad M = \frac{n L_2 L_3}{L_2 + n^2 L_3 L_2}$$



حل: در حالت دایمی سینوسی مدار بصورت زیر خواهد بود. از تحلیل گره استفاده می کنیم ابتدا ماتریس Γ را بدست خواهیم آورد.



$$L = \begin{bmatrix} 2 & 1 \\ 1 & 2 \end{bmatrix} \rightarrow \Gamma = L^{-1} = \begin{bmatrix} \frac{2}{5} & -\frac{1}{5} \\ -\frac{1}{5} & \frac{2}{5} \end{bmatrix}$$

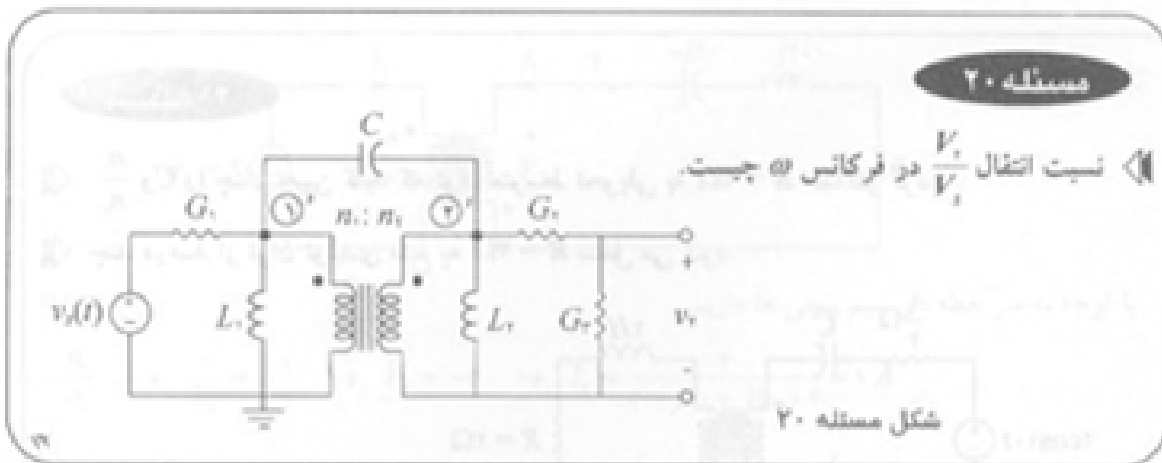
① KCL بر گره ۱ $\rightarrow -\frac{2}{\sqrt{2}} + \frac{V_1}{-j} + \frac{V_1 - V_2}{2} + \frac{2}{\sqrt{2}} V_1 - \frac{1}{\sqrt{2}} V_2 = 0 \rightarrow (2 - j\sqrt{2})V_1 + (2 + j\sqrt{2})V_2 = 2\sqrt{2}$

② KCL بر گره ۲ $\rightarrow \frac{V_2}{-j\sqrt{2}} + \frac{V_2 - V_1}{2} + \left(-\frac{1}{\sqrt{2}} V_1 + \frac{2}{\sqrt{2}} V_2\right) = 0 \rightarrow (-2 + j\sqrt{2})V_1 + (2 - j\sqrt{2})V_2 = 0$

$$\rightarrow V_2 = V_1 = \frac{\begin{vmatrix} 2\sqrt{2} & 2 - j\sqrt{2} \\ 0 & 2 + j\sqrt{2} \end{vmatrix}}{\begin{vmatrix} 2 - j\sqrt{2} & 2 + j\sqrt{2} \\ 2 + j\sqrt{2} & 2 - j\sqrt{2} \end{vmatrix}} = \frac{4\sqrt{2} + j2\sqrt{2}}{4 - j2\sqrt{2} + 2 + j2\sqrt{2} + 2 - j2\sqrt{2} - 4 + j2\sqrt{2}} = \frac{4\sqrt{2} + j2\sqrt{2}}{4 - 4} = \frac{4\sqrt{2} + j2\sqrt{2}}{4 - 4}$$

$$\rightarrow v_o(t) = 1/\sqrt{2} \cdot 2 \cos(2t + 131.6^\circ)$$

مسئله ۲۰



نسبت انتقال $\frac{V_2}{V_1}$ در فرکانس ω چیست.

شکل مسئله ۲۰

حل: با فرض اینکه L_2 ضریب خود القایی سیم بیچ سمت چپ ترانس باشد $\frac{n_1}{n_2} L_2$ ضریب خودالقایی سیم

بیچ سمت راست بوده و خواهیم داشت.

$$L = \begin{bmatrix} L & M \\ M & \frac{n_1}{n_2} L \end{bmatrix} \rightarrow \Gamma = L^{-1} = \begin{bmatrix} \frac{n_1 L}{n_1 L - n_1 M^2} & \frac{-n_1 M}{n_1 L - n_1 M^2} \\ \frac{-n_1 M}{n_1 L - n_1 M^2} & \frac{n_1 L}{n_1 L - n_1 M^2} \end{bmatrix}$$

$$\frac{V_1'}{V_1} = \frac{n_1}{n_2} \rightarrow V_1' = \frac{n_1}{n_2} V_1$$

$$\textcircled{1} \text{ KCL برای گره } \rightarrow G_2 \left(\frac{n_1}{n_2} V_1' - V_2 \right) + \frac{\frac{n_1}{n_2} V_1' - V_2}{j\omega L_2} + \frac{V_2}{j\omega C} = 0$$

$$\rightarrow \left(\frac{n_1 L}{(n_1 L - n_1 M^2) j} \frac{n_1}{n_2} V_1' - \frac{n_1 M}{(n_1 L - n_1 M^2) j} V_2 \right) = 0$$

$$\frac{n_1}{n_2} \left(G_2 + \frac{1}{j\omega L_2} + j\omega C \left(1 - \frac{n_1}{n_2} \right) + \frac{n_1 L - n_1 M}{(n_1 L - n_1 M^2) j} \right) V_1' = G_2 V_2$$

از طرفی بنا بر قاعده تقسیم ولتاژ داریم

$$V_2 = \frac{G_2}{G_2 + G_3} V_1' \rightarrow V_1' = \left(1 + \frac{G_3}{G_2} \right) V_2$$

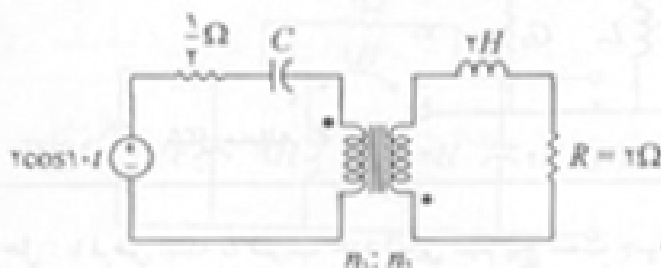
بنابراین خواهیم داشت

$$\frac{V_2}{V_1} = \frac{G_2}{\frac{n_1}{n_2} \left(1 + \frac{G_3}{G_2} \right) \left(G_2 + \frac{1}{j\omega L_2} + j\omega C \left(1 - \frac{n_1}{n_2} \right) + \frac{n_1 (L - M)}{(n_1 L - n_1 M^2) j} \right)}$$

مسئله ۲۱

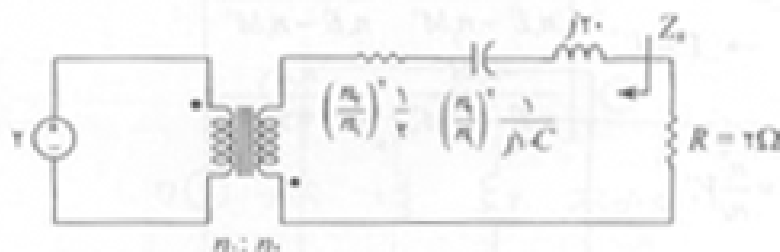
◀ $\frac{R}{\tau}$ و C را چنان تعیین کنید که توان متوسط تحویلی به $R = 2\Omega$ حداکثر گردد.

◀ چند درصد از توان تولیدی منبع به $R = 2\Omega$ منتقل می شود.



شکل مسئله ۲۱

حل : با انتقال امپدانس طرف اول به طرف دوم و در حالت دایمی سینوسی مدار بصورت زیر خواهد بود.



$$Z_s = \left(\frac{R}{n_1}\right) \frac{1}{\tau} + \left(\frac{R}{n_1}\right) \frac{1}{j\omega C} + j\omega \cdot = \frac{1}{\tau} \left(\frac{R}{n_1}\right) + j \left(\omega - \left(\frac{R}{n_1}\right) \frac{1}{\omega C} \right)$$

شرط انتقال توان ماکزیمم عبارت است از :

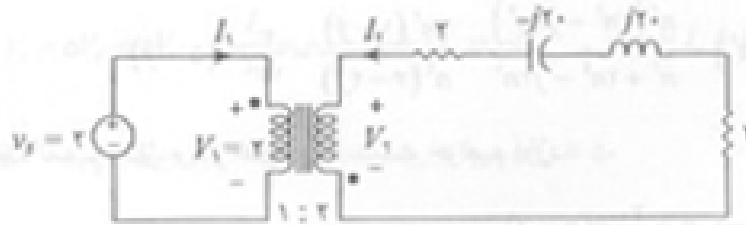
$$R = \bar{Z}_s \rightarrow \tau = \frac{1}{\tau} \left(\frac{R}{n_1}\right) + j \left(\omega - \left(\frac{R}{n_1}\right) \frac{1}{\omega C} \right)$$

$$\rightarrow \begin{cases} \frac{1}{\tau} \left(\frac{R}{n_1}\right) = \tau \rightarrow \frac{R}{n_1} = \frac{1}{\tau} \end{cases}$$

$$\rightarrow \begin{cases} \omega - \left(\frac{R}{n_1}\right) \frac{1}{\omega C} = 0 \rightarrow \omega - \frac{\tau}{\omega C} = 0 \rightarrow C = \frac{1}{\omega^2 \tau} \end{cases}$$

در ادامه به محاسبه درصد توان منتقل خواهیم پرداخت بدین منظور شکل مسئله را با توجه به مقادیر بدست آمده

در حالت دایمی سینوسی رسم می کنیم.



با توجه به سر نقطه دارسیم پیچی ها داریم.

$$\frac{V_1}{V_2} = -\frac{n_1}{n_2} \rightarrow \frac{2}{V_2} = -\frac{1}{2} \rightarrow V_2 = -4 \rightarrow I_2 = \frac{V_2}{2 - j2 + j2 + 2} = 1A$$

$$\rightarrow \text{توان متوسط انتقالی} = \frac{1}{2} R |I_2|^2 = \frac{1}{2} (2)(1)^2 = 1W, \frac{I_1}{I_2} = \frac{n_2}{n_1} \rightarrow \frac{I_1}{1} = \frac{2}{1} \rightarrow I_1 = 2$$

$$\rightarrow \text{توان متوسط تولیدی} = V_2 I_2 = (-4)(1) = -4W$$

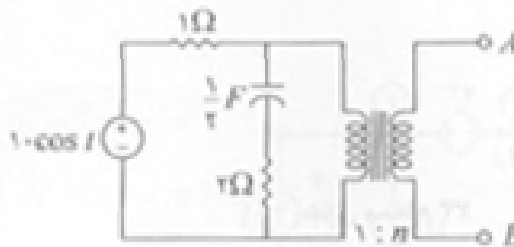
$$\rightarrow \text{درصد توان انتقالی} = \frac{\text{توان متوسط انتقالی}}{\text{توان متوسط تولیدی}} \times 100 = \frac{1}{4} \times 100 = 25\%$$

مسئله ۲۲

الف - معادل تونن دو سر A و B چیست.

ب - $R_L = 8\sqrt{2}$ را به دو سر A و B وصل می کنیم. n را چنان تعیین کنید که حداکثر توان متوسط

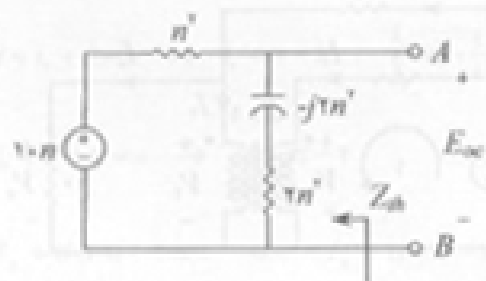
به R_L منتقل شود.



شکل مسئله ۲۲

حل: الف - با انتقال اهداتسهای طرف اول به طرف دوم و درحالت دایمی سینوسی و به ازای $\theta = 0$ مدار

بصورت زیر خواهد شد.



بنابراین داریم

$$Z_{in} = n^2 \parallel (\tau n^2 - j\tau n^2) = \frac{n^2 (\tau n^2 - j\tau n^2)}{n^2 + \tau n^2 - j\tau n^2} = \frac{\tau n^2 (1 - j)}{n^2 (\tau - j)} = \frac{\tau}{1\tau} n^2 (5 - j)$$

و با استفاده از قاعده تقسیم ولتاژ، ولتاژ مدار باز را بدست خواهیم آورد.

$$E_{oc} = \frac{\tau n^2 - j\tau n^2}{n^2 + \tau n^2 - j\tau n^2} \cdot 10 = \frac{\tau}{1\tau} n^2 (5 - j)$$

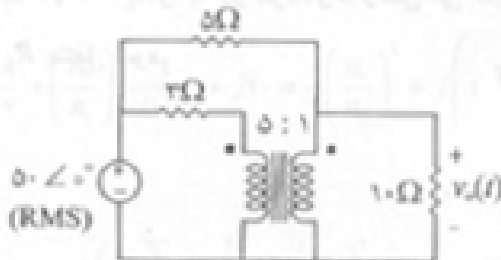
پس با استفاده از شرط $Z_L = Z_{in}$ می توان n را بدست آورد زیرا به جواب $n = 0$ می رسم. بنابراین به محاسبه توان متوسط انتقالی بر حسب n خواهیم پرداخت و برای محاسبه n مورد نظر از توان متوسط مشتق گرفته و برابر صفر قرار می دهیم.

$$I = \frac{E_{oc}}{Z_L + Z_{in}} = \frac{\frac{\tau}{1\tau} n^2 (5 - j)}{\frac{\tau}{1\tau} n^2 (5 - j) + 1\sqrt{1\tau}} = \frac{v/1\tau n - j/0\tau n}{-j/1\tau n^2 + 1\sqrt{1\tau} - j/1\tau n^2}$$

$$P_{av} = \frac{1}{\tau} R_L |I|^2 = \frac{1\sqrt{1\tau}}{\tau} \frac{(v/1\tau n)^2 + (1/0\tau n)^2}{(-j/1\tau n^2 + 1\sqrt{1\tau} - j/1\tau n^2)^2} \cdot \frac{dP_{av}}{dn} = 0 \rightarrow n = \tau/8$$

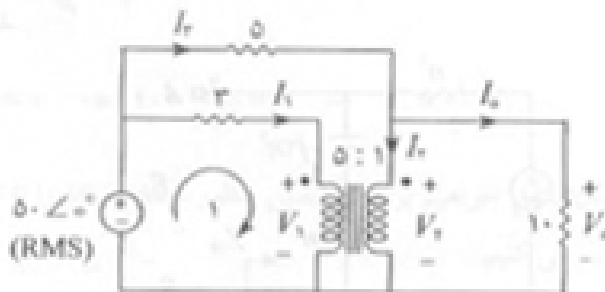
مسئله ۲۳

با استفاده از روش تحلیل مش، $v_o(t)$ را در حالت دایمی سینوسی تعیین کنید.



شکل مسئله ۲۳

حل: شکل مسئله را مجدداً بصورت زیر رسم می کنیم.



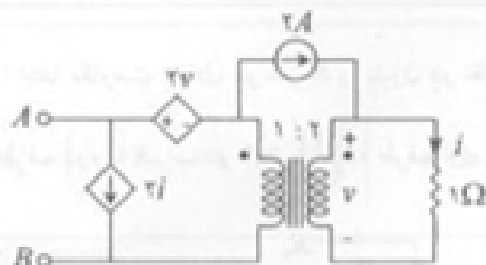
$$\frac{V_1}{V_2} = \frac{5}{1} \rightarrow V_1 = 5V_2 = 5V_o, \quad \frac{I_1}{I_2} = -\frac{1}{5} \rightarrow I_1 = -5I_2, \quad I_o = I_1 + I_2 = -5I_2 + \frac{V_o}{1}$$

$$\left\{ \begin{array}{l} \text{KVL برای مش ۱} \rightarrow -5 + 2I_1 + 5V_o = 0 \rightarrow 2I_1 + 5V_o = 5 \end{array} \right.$$

$$\left\{ \begin{array}{l} \text{KVL برای حلقه بیرونی} \rightarrow -5 + 5\left(-5I_2 + \frac{V_o}{1}\right) + V_o = 0 \rightarrow -5 \cdot I_2 + 2V_o = 10 \end{array} \right.$$

$$V_o = \frac{28 \cdot 0}{26} = 1.0769 \angle 0^\circ \rightarrow v_o(t) = 1.0769 \cos 2t \text{ (RMS)}$$

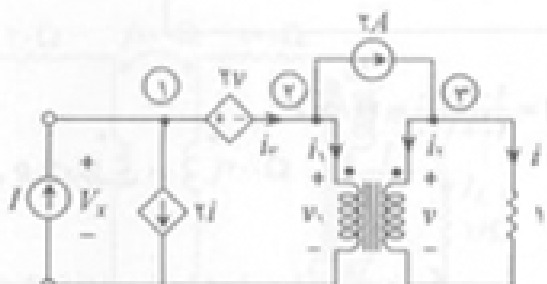
مسئله ۲۴



معادلات تونن دو سر A و B را تعیین کنید.

شکل مسئله ۲۴

حل: بدین منظور منبع آزمایشی را با به دو سر A و B وصل کرده و ولتاژ دو سر آن را بدست می آوریم.



$$v = \frac{I}{1} = I, \quad \frac{V_1}{V_2} = \frac{1}{1} \rightarrow V_1 = \frac{1}{1}V_2 = \frac{I}{1} \rightarrow V_s = 2V + v_1 = 2I + \frac{I}{1} = \frac{3}{1}I \rightarrow I = \frac{2}{3}V_s$$

$$\text{KCL برای گره ۳} \rightarrow -2 + I_2 + I = 0 \rightarrow I_2 = 2 - I, \quad \frac{I_1}{I_2} = -\frac{1}{1} \rightarrow I_1 = -2I_2 = 2I - 2$$

$$\text{KCL برای گره ۲} \rightarrow -I_1 + I_2 + 2 = 0 \rightarrow I_1 = 2I - 2$$

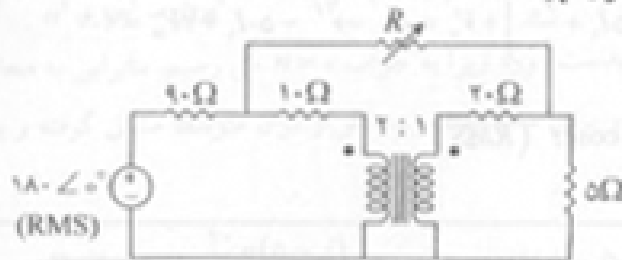
$$\text{KCL برای گره ۱} \rightarrow -I_s + 2I + 2I - 2 = 0 \rightarrow -I_s + 4I - 2 = 0 \rightarrow -I_s + \frac{4}{3}V_s - 2 = 0$$

$$\rightarrow V_s = \frac{3}{4}I_s + \frac{3}{2} \rightarrow R_{th} = \frac{3}{4}\Omega, \quad e_{oc} = \frac{3}{2}V$$

مسئله ۲۵

◀ مقدار R برای انتقال حداکثر توان متوسط به آن چقدر است.

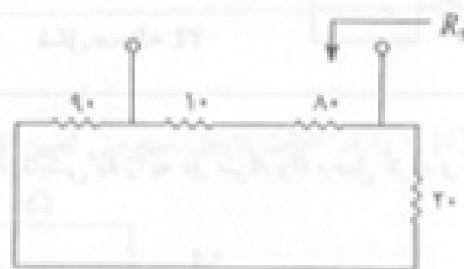
◀ درصد توان انتقالی منبع به R در حالت فوق چیست.



شکل مسئله ۲۵

حل : ابتدا مقاومت معادل دو سر R را بدون در نظر گرفتن خود R بدست می آوریم. بدین منظور تمامی

مقاومت‌های طرف دوم یا ضرب در $2 = \left(\frac{2}{1}\right)^2$ به طرف اول منتقل می کنیم.



$$\rightarrow R_s = (1 + 1) \parallel (1 + 2) = \frac{1 \times 1 \parallel 1 \times 1}{1 + 1} = 2 \parallel 1 = \frac{2 \times 1}{2 + 1} = \frac{2}{3} \Omega$$

شرط انتقال توان حداکثر به R عبارتست از:

$$R = \bar{R}_s \rightarrow R = \frac{2}{3} \Omega$$

برای محاسبه درصد خواست شده مدار ساده شده زیر را در نظر می گیریم.

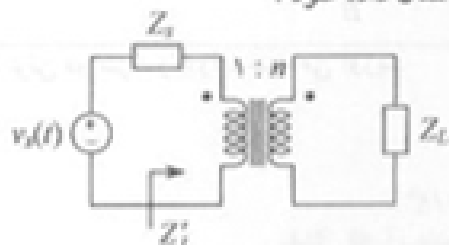


$$R = \bar{R}_s \rightarrow I_s = \frac{V_s}{R_s + R} = \frac{V_s}{\frac{2}{3} + \frac{2}{3}} \rightarrow \begin{cases} P_s = \frac{1}{2} V_s I_s = \frac{V_s^2}{4R} \\ P_R = \frac{1}{2} R (I_s)^2 = \frac{(V_s)^2}{4R} \end{cases}$$

$$\rightarrow \text{درصد توان انتقالی} = \frac{P_L}{R_s} \times 100 = \frac{1}{4} \times 100 = 50\%$$

مسئله ۲۶

را چنان تعیین کنید که حداکثر توان به بار انتقال داده شود.



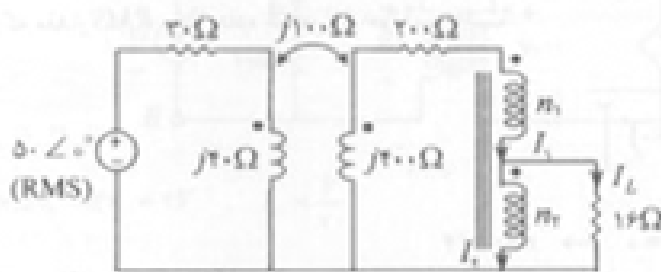
شکل مسئله ۲۶

حل: شرط انتقال توان ماکزیم عبارت است از:

$$Z_s = Z'_L = \left(\frac{1}{n}\right)^2 Z_L \rightarrow n' = \sqrt{\frac{Z_L}{Z_s}} \rightarrow n = \sqrt{\frac{Z_L}{Z_s}}$$

مسئله ۲۷

را چنان تعیین کنید که حداکثر توان متوسط به مقاومت 16Ω انتقال داده شود. توان ماکزیم و درصد آن از توان تولیدی را تعیین کنید. ($n_1 = 500$)

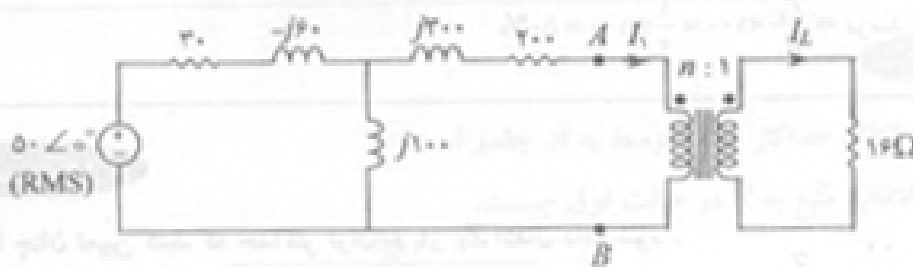


شکل مسئله ۲۷

حل: با توجه به شکل داریم.

$$\begin{cases} \frac{I_1}{I_2} = -\frac{n_1}{n_2} \rightarrow I_1 = -\frac{n_1}{n_2} I_2 \\ I_L = I_2 - I_1 \end{cases} \rightarrow I_L = I_2 + \frac{n_1}{n_2} I_2 = \frac{n_1 + n_2}{n_2} I_2$$

بنابراین با فرض $n = \frac{n_1 + n_2}{n_2}$ و با بکارگیری مدار معادل T شکل مسئله را می توان بصورت زیر رسم کرد.

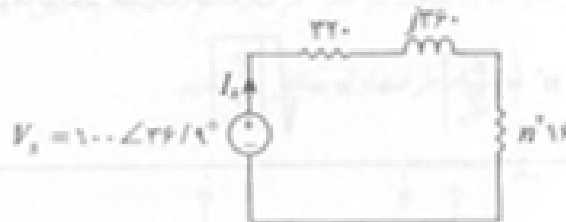


حال معادل توئین دو سر A و B را بدست می آوریم.

$$Z_{AB} = (30 - j100 \parallel j100) + 200 + j200 = 220 + j200$$

$$E_{oc} = \frac{j100}{200 - j100 + j100} 50 \angle 0^\circ = 10 \angle 26.9^\circ$$

بنابراین مدار را می توان بصورت زیر ساده کرد.



$$I_s = \frac{10 \angle 26.9^\circ}{16n^2 + 220 + j200} \rightarrow |I_s|^2 = \frac{10000}{(16n^2 + 220)^2 + (200)^2}$$

از آنجا که مقدار RMS ولتاژ داده شده، لذا خواهیم داشت:

$$P_{max} = R |I_s|^2 = \frac{160000n^2}{[(16n^2 + 220)^2 + (200)^2]}$$

$$\frac{dP_{max}}{dn} = 0 \rightarrow -200n^2 + 22200 = 0 \rightarrow n = 5/2$$

n باید صحیح باشد لذا $n = 5$ انتخاب می شود و خواهیم داشت.

$$n = 5 \rightarrow \frac{R_1 + R_2}{R_2} = 0 \rightarrow \frac{500 + R_2}{R_2} = 0 \rightarrow R_2 = 125$$

در ادامه با توجه به $n = 5$ به محاسبه درصد توان ماکزیمم خواهیم پرداخت.

$$\text{توان ماکزیمم انتقالی} = P_{max} = R |I_s|^2 = \frac{160000(5)^2}{(16(5)^2 + 220)^2 + (200)^2} = 1/17 \text{ W}$$

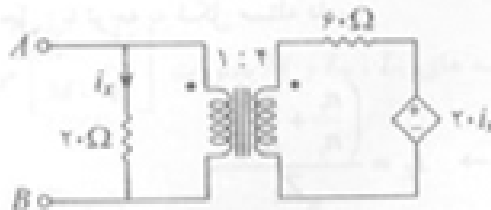
$$P_{\text{تولیدی}} = P_{\text{در}} = |V_s||I_s| = (100) \left(\frac{10000}{(16(5)^2 + 320) + (320)^2} \right) = 57/31 \text{ W}$$

$$\text{درصد توان ماکزیمم انتقالی} = \frac{9/17}{57/31} \times 100 = 16\%$$

مسئله ۲۸

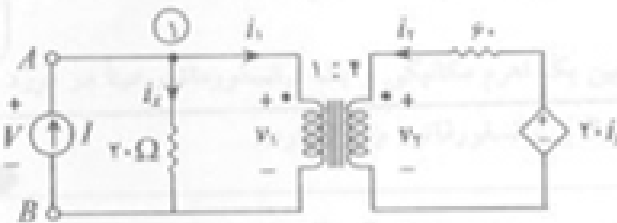
◀ معادل تونن دو سر A و B را بدست آورید.

◀ اگر محل یکی از نقاط تغییر کند بار دیگر مسئله را حل کنید.



شکل مسئله ۲۸

حل: بدین منظور منبع جریان آزمایشی I را به دو سر A و B وصل کرده و ولتاژ دو سر آن را بدست می آوریم.



$$v_1 = V \rightarrow v_2 = 2v_1 = 2V, \quad i_2 = \frac{V}{2}$$

$$i_1 = \frac{2i_2 - v_1}{6} = \frac{V - 2V}{6} = -\frac{V}{6}, \quad i_1 = -2i_1 = \frac{V}{6}$$

$$\text{① گره برای KCL} \rightarrow -I + \frac{V}{6} + \frac{V}{6} = 0 \rightarrow V = 2I \rightarrow R_{th} = 2, \quad e_{oc} = 0$$

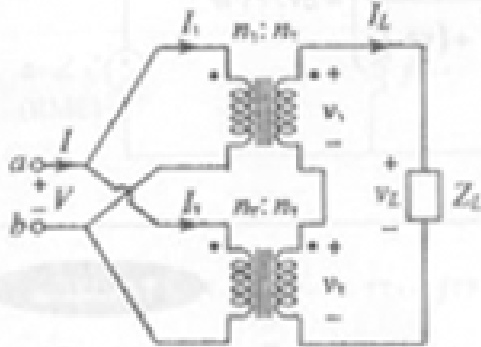
با تغییر سر نقطه دار یکی از سیم پیچ ها داریم.

$$v_1 = -2v_2 = -2V \rightarrow i_1 = \frac{V + 2V}{6} = \frac{V}{2}, \quad i_2 = 2i_1 = \frac{V}{3}$$

$$\text{① گره برای KCL} \rightarrow -I + \frac{V}{6} + \frac{V}{3} = 0 \rightarrow V = \frac{2}{3}I \rightarrow R_{th} = \frac{3}{2}, \quad e_{oc} = 0$$

مسئله ۲۹

ایستاس دو سره و Φ را حساب کنید.



شکل مسئله ۲۹

حل : با توجه به شکل مسئله داریم.

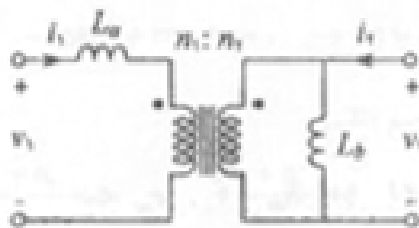
$$v_L = v_1 + v_2 = \left(\frac{n_1}{n_2}\right)V + \left(\frac{n_2}{n_2}\right)V = \left(\frac{n_1}{n_2} + \frac{n_2}{n_2}\right)V \rightarrow I_L = \frac{\left(\frac{n_1}{n_2} + \frac{n_2}{n_2}\right)V}{Z_L}$$

$$I = I_1 + I_2 = \frac{n_2}{n_1}I_L + \frac{n_2}{n_2}I_L = \left(\frac{n_2}{n_1} + \frac{n_2}{n_2}\right)V \frac{\left(\frac{n_1}{n_2} + \frac{n_2}{n_2}\right)V}{Z_L} \rightarrow Z_{ab} = \frac{V}{I} = \frac{Z_L}{\left(\frac{n_1}{n_2} + \frac{n_2}{n_2}\right)^2}$$

مسئله ۳۰

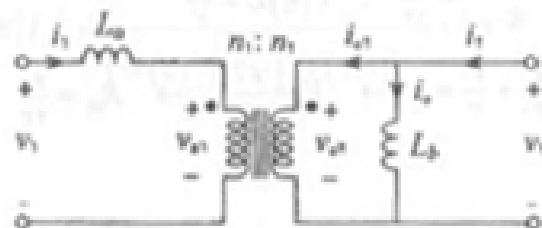
L_a و L_b را چنان تعیین کنید که دو قطبی حاصل معادل یک جفت سلف تزویج شده با L_a

و L_b گردد.



شکل مسئله ۳۰

حل : شکل مسئله را مجدداً بصورت زیر رسم می کنیم.



$$v_1 = v_{1c} \rightarrow \phi_1 = \phi_{1c} \quad , \quad v_{2c} = \frac{n_2}{n_1} v_{1c} \rightarrow \phi_{2c} = \frac{n_2}{n_1} \phi_1$$

$$i_{2c} = i_2 - i_2 = i_2 - \frac{\phi_2}{L_2} \rightarrow i_2 = -\frac{n_2}{n_1} i_{2c} = -\frac{n_2}{n_1} \left(\frac{\phi_2}{L_2} - i_2 \right) \rightarrow \phi_2 = \left(\frac{n_2}{n_1} L_2 \right) i_2 + L_2 i_{2c}$$

$$\phi_1 = i_1 L_1 + v_{1c} = i_1 L_1 + \frac{n_1}{n_2} \phi_2 = i_1 L_1 + \frac{n_1}{n_2} \left[\left(\frac{n_2}{n_1} L_2 \right) i_2 + L_2 i_{2c} \right]$$

$$\phi_1 = \left(L_1 + \left(\frac{n_1}{n_2} \right)^2 L_2 \right) i_1 + \frac{n_1}{n_2} L_2 i_{2c} \rightarrow \begin{bmatrix} \phi_1 \\ \phi_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} L_1 + \left(\frac{n_1}{n_2} \right)^2 L_2 & \frac{n_1}{n_2} L_2 \\ \frac{n_2}{n_1} L_2 & L_2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} i_1 \\ i_{2c} \end{bmatrix}$$

ماتریس ادوکتانس یک جفت سلف تزویج شده با مشخصه های L_1 ، L_2 و M بصورت $\begin{bmatrix} L_1 & M \\ M & L_2 \end{bmatrix}$ می باشد
 بنابراین داریم:

$$L_1 = L_1 + \left(\frac{n_1}{n_2} \right)^2 L_2 \quad , \quad M = \frac{n_1}{n_2} L_2 \quad , \quad L_2 = L_2$$

مسئله ۳۱

◀ نشان دهید که نشانه بین یک اهم مکانیکی و یک ترانسفورماتور عیناً در مورد یک جفت چرخ دنده با شعاعهای R_1 و R_2 و ترانسفورماتور وجود دارد.

حل: برای یک جفت چرخ دنده با شعاعهای R_1 و R_2 و زاویه چرخش θ و کشش F داریم:

$$\frac{r_1}{r_2} = \frac{n_1}{n_2} \quad , \quad \frac{\theta_1}{\theta_2} = \frac{n_2}{n_1}$$

که مشابه $\frac{V_1}{V_2} = \frac{n_1}{n_2}$ و $\frac{I_1}{I_2} = -\frac{n_2}{n_1}$ در ترانسفورماتور است.

مسئله ۳۲

$$Z_{AB}(j\omega) = ?$$

◀ اگر جای نقطه ها عوض شود Z را حساب کنید.



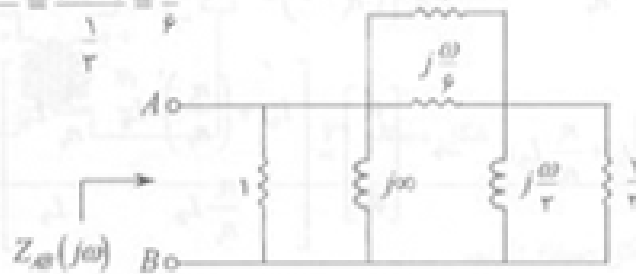
شکل مسئله ۳۲

حل: بدین منظور از مدار معادل π سلفهای تزویج شده استفاده می کنیم.

$$L_3 = \frac{L_1 L_2 - M^2}{L_1 - M} = \frac{\left(\frac{1}{2}\right)\left(\frac{1}{2}\right) - \left(\frac{1}{2}\right)^2}{\frac{1}{2} - \frac{1}{2}} = \infty$$

$$L_2 = \frac{L_1 L_2 - M^2}{L_2 - M} = \frac{\frac{1}{2} - \frac{1}{4}}{\frac{1}{2} - \frac{1}{2}} = \frac{1}{2}$$

$$L_1 = -\frac{1}{2} L_2 = \frac{L_1 L_2 - M^2}{M} = \frac{\frac{1}{2} - \frac{1}{4}}{\frac{1}{2}} = \frac{1}{2}$$

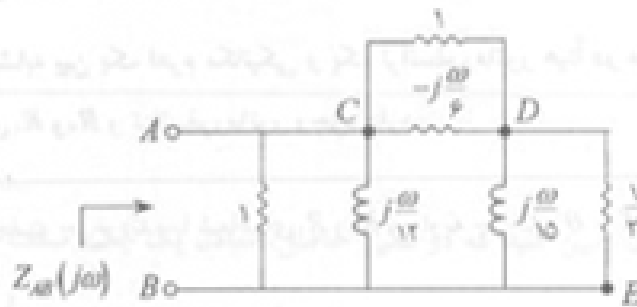


$$Z_{AB}(j\omega) = \left[\left(\frac{1}{2} \right) \parallel \left(j\frac{\omega}{6} \right) + (1) \parallel \left(j\frac{\omega}{6} \right) \right] \parallel (1) = \frac{-10\omega^2 + j7\omega}{-10\omega^2 + 22 + j22\omega}$$

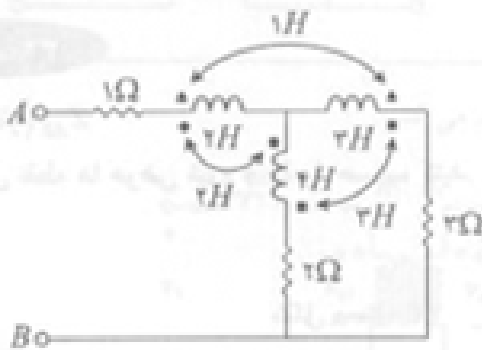
با عوض کردن جای نقطه ها $M = -M = -\frac{1}{2}$ شده و خواهیم داشت:

$$L_3 = \frac{1}{12} \quad , \quad L_2 = \frac{1}{15} \quad , \quad L_1 = -\frac{1}{6}$$

بنابراین در این حالت مدار بصورت زیر خواهد شد.



$$Z_{AB} = \left[\left(\frac{1}{2} \parallel \frac{j\omega}{15} \right) + \left(-\frac{j\omega}{6} \right) \parallel (1) \right] \parallel \left(\frac{j\omega}{12} \parallel (1) \right) = \frac{10\omega^2 + j20\omega}{\omega^2 - 18 + j(20\omega^2 + 22\omega)}$$

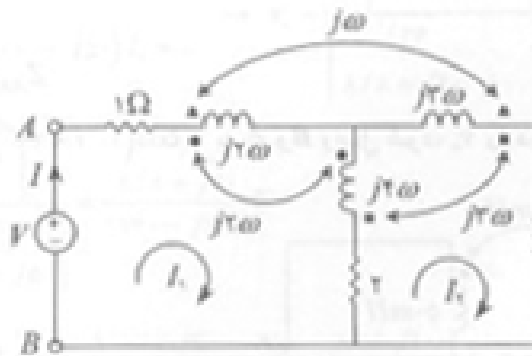


مسئله ۲۴
 $Z_{AB}(j\omega) = ?$

شکل مسئله ۲۴

حل: بدین منظور منبع ولتاژ آزمایشی V را به دو سر A و B وصل کرده و جریان گذرنده از آن را بدست

می آوریم.



$$\text{برای مش 1 KVL} \rightarrow -V + I + (j12\omega I + j12\omega(I - I_1) - j\omega I_1)$$

$$+ (j12\omega I_1 + j12\omega(I - I_1) + j12\omega I_1) + 2(I - I_1) = 0$$

$$\rightarrow (\tau + j12\omega)I_1 + (-\tau + j12\omega)I_1 = V$$

$$\text{برای مش 2 KVL} \rightarrow 2(I - I_1) + (-j12\omega I + j12\omega(I - I_1) - j12\omega I_1)$$

$$+ (-j\omega I_1 + j12\omega(I - I_1) + j12\omega I_1) + 2I_1 = 0$$

$$\rightarrow (-2 - j12\omega)I_1 + (5 + j12\omega)I_1 = 0$$

$$\rightarrow I = I_1 = \frac{\begin{vmatrix} V & -\tau + j12\omega \\ 0 & 5 + j12\omega \end{vmatrix}}{\begin{vmatrix} \tau + j12\omega & -\tau + j12\omega \\ -\tau - j12\omega & 5 + j12\omega \end{vmatrix}} = \frac{(5 + j12\omega)V}{(\tau + j12\omega)(5 + j12\omega) - (-\tau - j12\omega)(-\tau + j12\omega)}$$

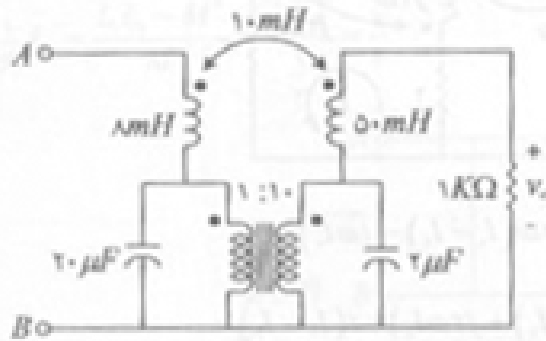
$$= \frac{5 + j12\omega}{11 - 12\omega^2 + j125\omega} V$$

$$\rightarrow Z_{AB}(j\omega) = \frac{V}{I} = \frac{11 - 12\omega^2 + j125\omega}{5 + j12\omega}$$

مسئله ۳۴

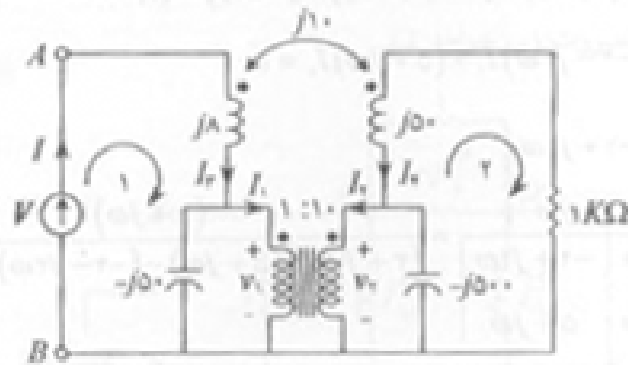
الف - $Z_{AB}(j1000) = ?$

ب - اگر منبع ولتاژ $(10 \cos(10^3 t + 30^\circ))$ به A و B وصل شود، v_o را در حالت دایمی سینوسی تعیین کنید.



شکل مسئله ۳۴

حل : الف - بدین منظور منبع ولتاژ آزمایشی V را به دو سر A و B متصل کرده و جریان گذرنده از آن را بدست می آوریم. در حالت دایمی سینوسی و $\omega = 1000$ مدار بصورت زیر خواهد بود.



$$I_2 = \frac{v_o}{-j50} + I_1 = \frac{v_o}{-j50} - 10I_1 \quad , \quad I_3 = \frac{v_o}{-j500} + I_2 = \frac{v_o}{-j50} + I_1$$

$$1 \text{ مش } \rightarrow -V + j8 \left(\frac{v_o}{-j50} - 10I_1 \right) + j10 \left(\frac{v_o}{-j50} + I_1 \right) + v_o = 0$$

$$2 \text{ مش } \rightarrow -10v_o - j50 \left(\frac{v_o}{-j50} + I_1 \right) - j10 \left(\frac{v_o}{-j50} - 10I_1 \right) - 1000 \left(\frac{v_o}{-j50} + I_1 \right) = 0$$

$$\rightarrow \begin{cases} -j\pi V_1 + jV_1 I_1 = -V \\ (A/A + j\pi) V_1 + (1 \dots - j5) I_1 = 0 \end{cases} \rightarrow V_1 = \frac{\begin{vmatrix} -V & jV_1 \\ -j\pi & jV_1 \end{vmatrix}}{\begin{vmatrix} A/A + j\pi & 1 \dots - j5 \\ -j\pi & jV_1 \end{vmatrix}} = -\frac{1 \dots - j5}{17\pi - j\pi\pi} V$$

$$I_1 = \frac{\begin{vmatrix} -j\pi & -V \\ A/A + j\pi & 0 \end{vmatrix}}{\begin{vmatrix} -j\pi & jV_1 \\ A/A + j\pi & 1 \dots - j5 \end{vmatrix}} = \frac{A/A + j\pi}{17\pi - j\pi\pi} V$$

$$\rightarrow I = I_1 = \frac{V_1}{-j5} - 1 \cdot I_1 = \frac{1 \dots - j5}{j5(17\pi - j\pi\pi)} V - \frac{A/A + j\pi}{17\pi - j\pi\pi} V = \frac{-\pi\pi \dots - j1 \dots 5}{j5(17\pi - j\pi\pi)} V$$

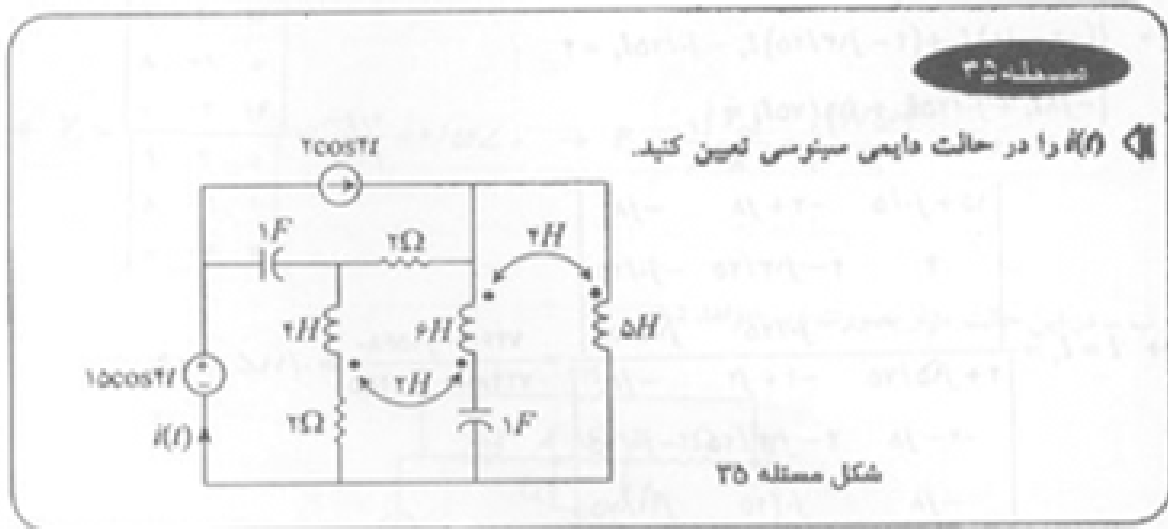
$$\rightarrow Z_{AB} = \frac{V}{I} = \frac{j5(17\pi - j\pi\pi)}{-\pi\pi \dots - j1 \dots 5} = \frac{(5 \angle 90^\circ)(19.6 \angle -22.6^\circ)}{(1.6 \angle -90^\circ)(1.8 \angle 7^\circ)} = 8.198 \angle 177.1^\circ$$

ب - در این حالت با جایگذاری $V = 1 \angle 30^\circ$ خواهیم داشت.

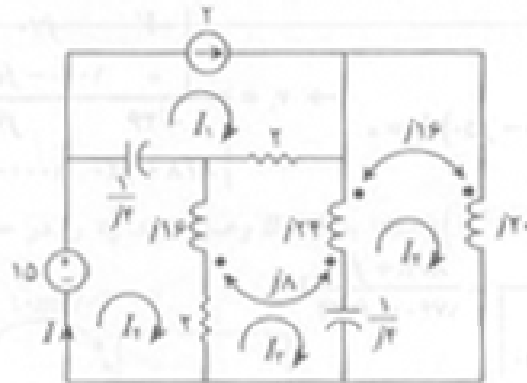
$$V_0 = 1 \dots I_1 = 1 \dots \left(\frac{V_1}{-j5} + I_1 \right) = j\pi V_1 + 1 \dots I_1$$

$$\rightarrow V_0 = j\pi \left(-\frac{1 \dots - j5}{17\pi - j\pi\pi} 1 \angle 30^\circ \right) + 1 \dots \frac{A/A + j\pi}{17\pi - j\pi\pi} 1 \angle 30^\circ = 2.8 \angle 7.8^\circ$$

$$\rightarrow v_0(t) = 2.8 \cos(10^3 t + 7.8^\circ)$$



حل : در حالت دایمی سینوسی مدار بصورت زیر خواهد بود.



$I_1 = 1$

KVL برای مش ۱ $\rightarrow -10 + \frac{1}{jF}(I_1 - I_2) + j16(I_1 - I_2) + j8(I_1 - I_2) + 2(I_1 - I_2) = 0$

KVL برای مش ۲ $\rightarrow 2(I_2 - I_1) + j16(I_2 - I_1) - j8(I_2 - I_1) + 2(I_2 - I_1) + 22j(I_2 - I_1) - j8(I_2 - I_1) + j16I_2 + \frac{1}{jF}(I_2 - I_3) = 0$

KVL برای مش ۳ $\rightarrow \frac{1}{jF}(I_3 - I_2) + j22(I_3 - I_2) + j8(I_3 - I_2) - j16I_3 + j20I_3 + j16j(I_3 - I_2) = 0$

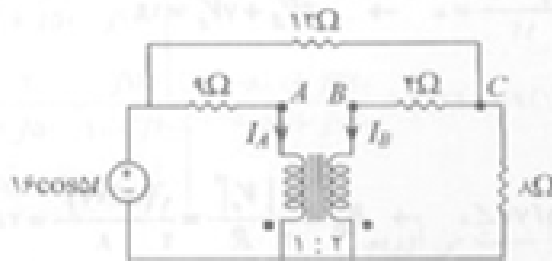
$$\begin{cases} (2 + j16/75)I_1 + (-2 + j8)I_2 - j8I_3 = 10 - j/5 \\ (-2 - j8)I_1 + (2 - j12/25)I_2 - j/25I_3 = 2 \\ -j8I_1 + j/25I_2 + j16/75I_3 = 0 \end{cases}$$

$\rightarrow I = I_1 = \begin{vmatrix} 10 + j/5 & -2 + j8 & -j8 \\ 2 & 2 - j12/25 & -j/25 \\ 0 & j/25 & j16/75 \end{vmatrix} = \frac{726 - j1598}{7228 + j15255} = .11 \angle -13^\circ$

$\rightarrow i(t) = .11 \cos(2t - 13^\circ)$

مسئله ۳۶

- الف - توان متوسط تحویلی به مقاومت 8Ω را تعیین کنید.
 ب - اگر یک مقاومت 8Ω به دو سر A و B وصل شود پار دیگر مسئله را حل کنید.



شکل مسئله ۳۶

حل : الف - با توجه به شکل مسئله $V_A = 2V_B$ و $I_B = -2I_A$ بوده و خواهیم داشت

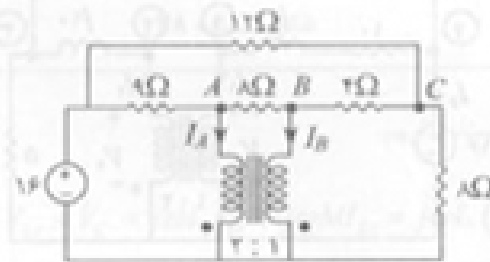
Ⓐ KCL برای گره $A \rightarrow I_A + \frac{2V_B - 16}{4} = 0 \rightarrow 4I_A + 2V_B = 16$

Ⓑ KCL برای گره $B \rightarrow -2I_A + \frac{V_B - V_C}{2} = 0 \rightarrow 4I_A - V_B + V_C = 0$

Ⓒ KCL برای گره $C \rightarrow \frac{V_C - V_B}{2} + \frac{V_C}{8} + \frac{V_C - 16}{16} = 0 \rightarrow -2V_B + 7V_C = 16$

$$\rightarrow V_C = \begin{vmatrix} 1 & 2 & 16 \\ 4 & -1 & 0 \\ -2 & -4 & 16 \end{vmatrix} = \frac{-912}{-128} = 7.125 \text{ V} \rightarrow P_{av} = \frac{1}{2} \frac{V_C^2}{R} = \frac{1}{2} \frac{(7.125)^2}{8} = 2.59 \text{ W}$$

ب - در این حالت مدار بصورت زیر خواهد شد.



با توجه به شکل $V_A = 2V_B$ و $I_B = -2I_A$ بوده و خواهیم داشت

Ⓐ KCL برای گره $\rightarrow \frac{V_B - 16}{1} + I_A + \frac{V_B - V_C}{1} = 0 \rightarrow 2V_B + I_A = 16$

Ⓑ KCL برای گره $\rightarrow \frac{V_C - V_B}{1} - 2I_A + \frac{V_C - V_C}{2} = 0 \rightarrow 16I_A - V_B + 2V_C = 0$

Ⓒ KCL برای گره $\rightarrow \frac{V_C - V_B}{2} + \frac{V_C}{1} + \frac{V_C - 16}{2} = 0 \rightarrow -2V_B + 4V_C = 16$

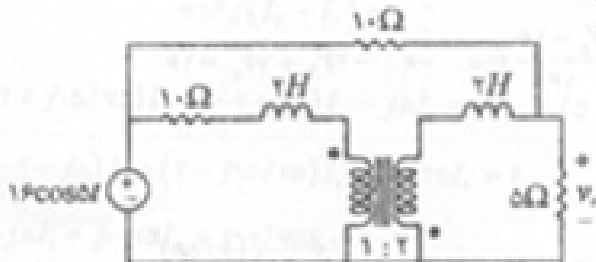
$$\rightarrow V_C = \begin{vmatrix} 2 & 2 & 16 \\ 16 & -1 & 0 \\ 0 & -2 & 16 \end{vmatrix} = \frac{-104}{-12} = 8.67 \text{ V}$$

$$\rightarrow P_{av} = \frac{1}{2} |V_C|^2 = \frac{1}{2} (8.67)^2 = 37.5 \text{ W}$$

مسئله ۳۷

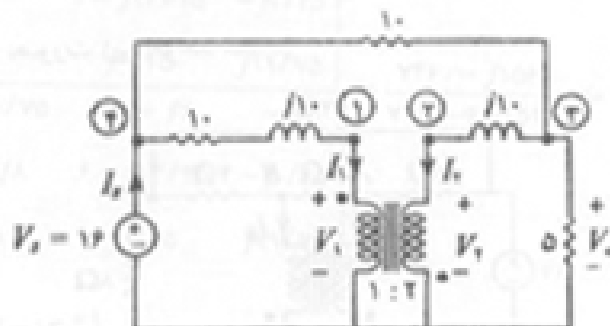
الف - v_o را در حالت دایمی سینوسی بدست آورید.

ب - امپدانس دیده شده در دو سر منبع ولتاژ را حساب کنید.



شکل مسئله ۳۷

حل : الف - در حالت دایمی سینوسی شکل مسئله بصورت زیر خواهد شد.



$$\frac{V_1}{V_2} = -\frac{1}{2} \rightarrow V_1 = -2V_2 \quad , \quad I_1 = \frac{1 - V_1}{1 + j1} \quad , \quad \frac{I_1}{I_2} = \frac{1}{2} \rightarrow I_2 = \frac{1}{2} I_1 = \frac{1 - V_1}{2 + j2}$$

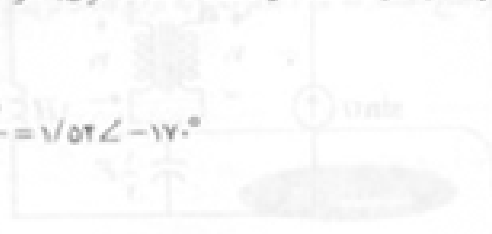
① برای KCL $\rightarrow \frac{16 - V_1}{2 + j5} + \frac{-2V_1 - V_2}{j1} = 0 \rightarrow (2 + j5)V_1 + (2 + j1)V_2 = j16$

② برای KCL $\rightarrow \frac{V_2}{5} + \frac{V_2 - (-2V_1)}{j1} + \frac{V_2 - 16}{1} = 0 \rightarrow 2V_1 + (1 + j2)V_2 = j16$

$$V_2 = \frac{\begin{vmatrix} 2 + j5 & j16 \\ 2 & j16 \end{vmatrix}}{\begin{vmatrix} 2 + j5 & 2 + j1 \\ 2 & 1 + j2 \end{vmatrix}} = \frac{-80 + j32}{-15 + j12} = \frac{-80 + j32}{19 \angle 111.9^\circ} = 4.21 \angle -111.9^\circ \rightarrow V_2(t) = 4.21 \cos(\omega t - 111.9^\circ)$$

ب - ابتدا با استفاده از دستگاه معادله فوق V_1 را بدست می آوریم.

$$V_1 = \frac{\begin{vmatrix} j16 & 2 + j1 \\ j16 & 1 + j2 \end{vmatrix}}{\begin{vmatrix} 2 + j5 & 2 + j1 \\ 2 & 1 + j2 \end{vmatrix}} = \frac{-26 - j16}{-15 + j12} = \frac{3.0 \angle -21^\circ}{19 \angle 111.9^\circ} = 0.158 \angle -132.9^\circ$$



③ برای KCL $\rightarrow -I_2 + \frac{16 - 2/19 \angle -111.9^\circ}{1} = 0$
 $\rightarrow I_2 = 1/19 \angle -111.9^\circ$

$$\rightarrow Z_2 = \frac{V_2}{I_2} = \frac{16 \angle 0^\circ}{1/19 \angle -111.9^\circ} = 304 \angle 111.9^\circ = 304 \cos 111.9^\circ + j304 \sin 111.9^\circ$$

مسئله ۳۸

$i(t) = ?$

شکل مسئله ۳۸

حل : با توجه به شکل مسئله داریم.

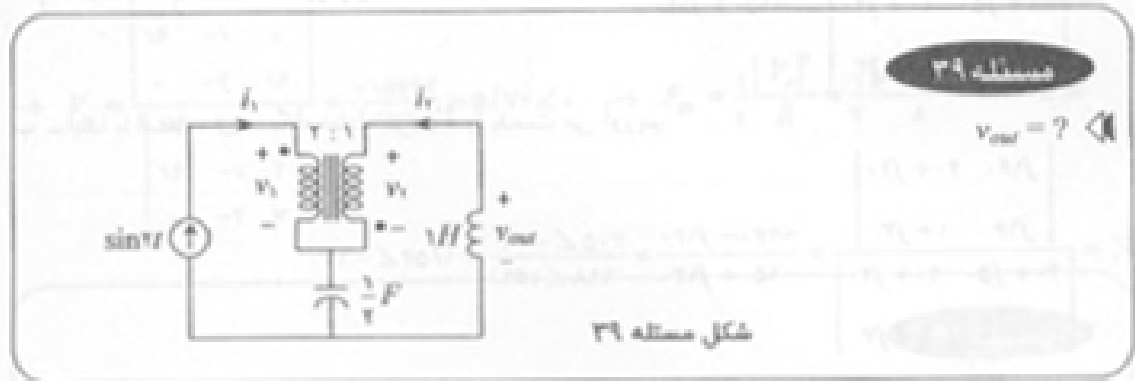
$$I_1 = -I_2 = -j\omega C V_C \quad , \quad V_1 = V_C = j\omega L_2 I_2 + j\omega M I_1 = j\omega L_2 (-j\omega C V_C) + j\omega M I_1$$

$$j\omega M I_1 = V_C - \omega^2 C L_2 V_C \rightarrow I_1 = \frac{1 - \omega^2 C L_2}{j\omega M} V_C$$

$$V_{01} = -j, \quad \omega = 10 \times 10^3 \rightarrow I_{01} = \frac{1 - (10 \times 10^3)^2 \times 10 \times 10^{-3} \times 10^{-3}}{j 10 \times 10^3 \times 10^{-3}} (-j) = -2/0.7 \times 10^{-3}$$

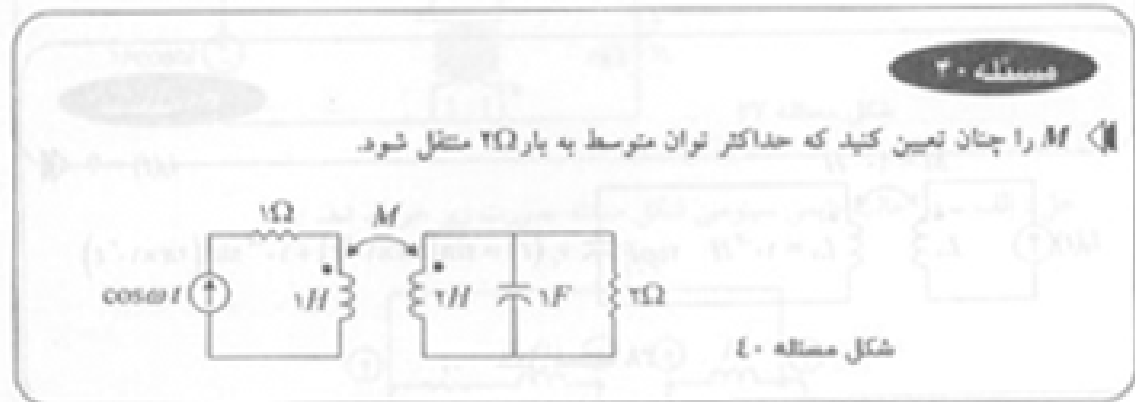
$$V_{02} = -j10^{-3}, \quad \omega = 10 \times 10^3 \rightarrow I_{02} = \frac{1 - (10 \times 10^3)^2 \times 10 \times 10^{-3} \times 10^{-3}}{j 10 \times 10^3 \times 10^{-3}} = -1/0.9 \times 10^{-3}$$

$$i_1(t) = -2/0.7 \times 10^{-3} \cos(10 \times 10^3 t) - 1/0.9 \times 10^{-3} \cos(10 \times 10^3 t)$$



حل: از آنجا که به حالت دایمی سینوسی اشاره نشده است لذا پاسخ کامل v_{out} را بدست خواهیم آورد.

$$i_1 = \sin \pi t, \quad \frac{i_2}{i_1} = \frac{1}{2} \rightarrow i_2 = \frac{1}{2} i_1 = \frac{1}{2} \sin \pi t, \quad v_{out} = -\frac{di_2}{dt} = 2 \cos \pi t$$



حل: مدار را در حالت دایمی سینوسی رسم می کنیم.



$$\textcircled{1} \text{ برای } KCL \rightarrow I_1 + \frac{V_1}{\frac{1}{j\omega}} + \frac{V_1}{\frac{1}{j\omega}} = 0 \rightarrow I_1 = -\left(\frac{1}{j\omega} + j\omega\right)V_1$$

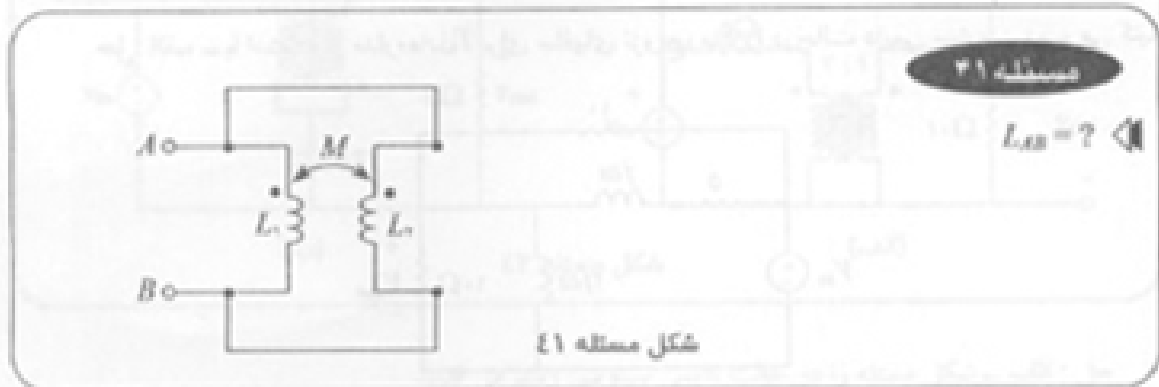
از طرفی با توجه به سلفهای تزویج شده می توان نوشت:

$$V_1 = j\omega M I_1 + j\omega I_1 = j\omega M - j\omega\left(\frac{1}{j\omega} + j\omega\right)V_1$$

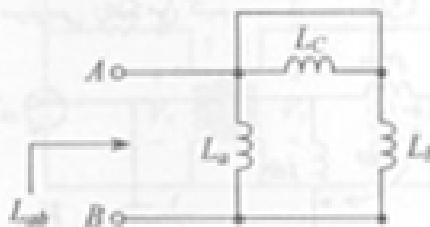
$$\rightarrow V_1 = \frac{j\omega M}{1 - \omega^2 + j\frac{\omega}{\tau}} \rightarrow P_{av} = \frac{1}{\tau} \frac{|V_1|^2}{R} = \frac{M^2 \omega^2}{\tau \left[(1 - \omega^2)^2 + \left(\frac{\omega}{\tau}\right)^2 \right]}$$

واضح است که P_{av} ماکزیمم به ازای M ماکزیمم حاصل خواهد شد که برابر است با

$$M = \sqrt{L_1 L_2} = \sqrt{11}$$



حل : با استفاده از مدار معادل * سلفهای تزویج شده شکل مدار بصورت زیر خواهد شد.

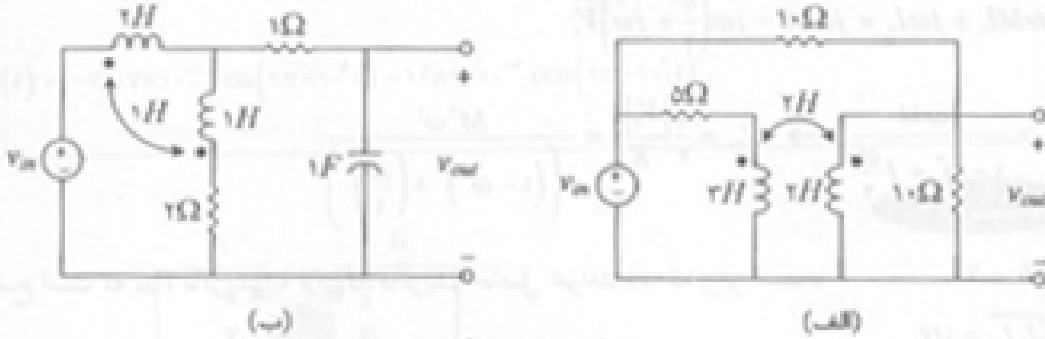


$$L_a = \frac{L_1 L_2 - M^2}{L_2 - M} \quad , \quad L_b = \frac{L_1 L_2 - M^2}{L_1 - M} \rightarrow L_{AB} = L_a \parallel L_b = \frac{L_a L_b}{L_a + L_b}$$

$$\rightarrow L_{AB} = \frac{\left(\frac{L_1 L_2 - M^2}{L_2 - M}\right) \left(\frac{L_1 L_2 - M^2}{L_1 - M}\right)}{\frac{L_1 L_2 - M^2}{L_2 - M} + \frac{L_1 L_2 - M^2}{L_1 - M}} = \frac{L_1 L_2 - M^2}{L_1 + L_2 - 2M}$$

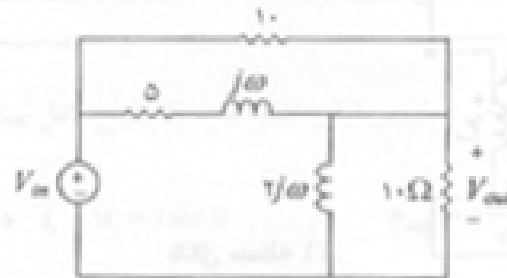
مسئله ۲۳

تابع شبکه انتقال ولتاژ را در دو مدار زیر بدست آورید.



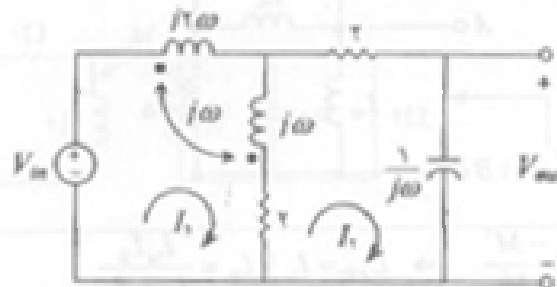
شکل مسئله ۲۳

حل: الف - با استفاده از مدار معادل T برای سلفهای تزیویج، مدار را در حالت دایمی سینوسی رسم می کنیم



$$V_{out} = \frac{10 \parallel 2/j\omega}{10 \parallel 2/j\omega + 10 \parallel (5 + j\omega)} V_m = \frac{-\omega^2 + j10\omega}{25 - 2\omega^2 + j10\omega} V_m \rightarrow H(j\omega) = \frac{V_{out}}{V_m} = \frac{-\omega^2 + j10\omega}{25 - 2\omega^2 + j10\omega}$$

ب - مدار را در حالت دایمی سینوسی رسم می کنیم.



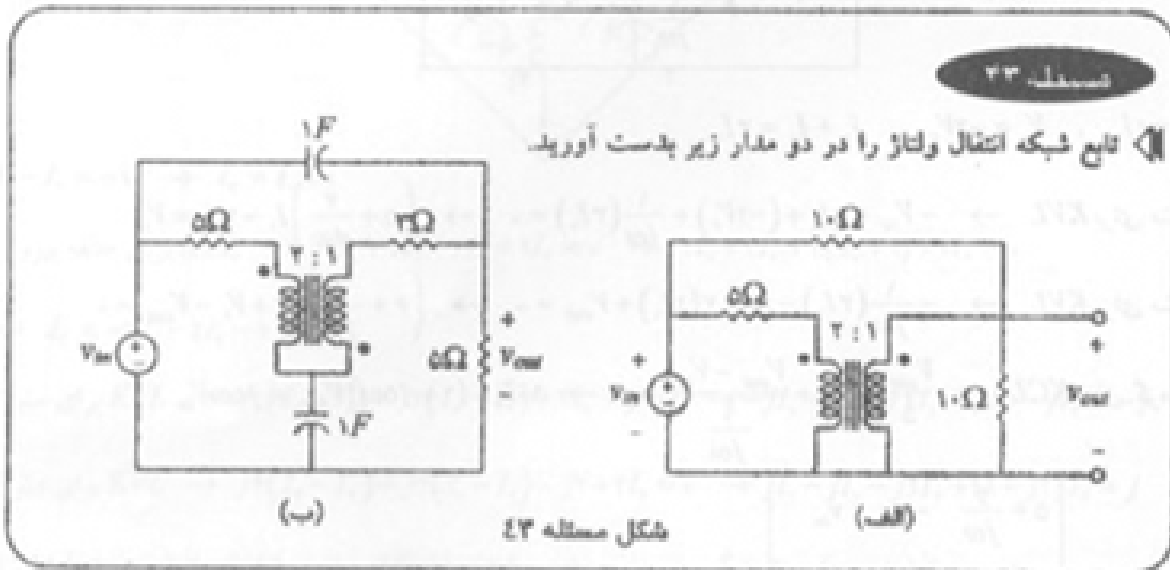
$$\begin{aligned} \text{KVL برای مش ۱} \rightarrow -V_m + [j\omega I_1 - j\omega(I_1 - I_2)] + [j\omega(I_1 - I_2) - j\omega I_2] + 2(I_1 - I_2) &= 0 \\ \rightarrow (2 + j\omega)I_1 - 2I_2 &= V_m \quad (1) \end{aligned}$$

$$\text{KVL برای مش ۲} \rightarrow 2(I_1 - I_2) + [j\omega(I_1 - I_2) + j\omega I_2] + 2I_2 + \frac{1}{j\omega} I_2 = 0$$

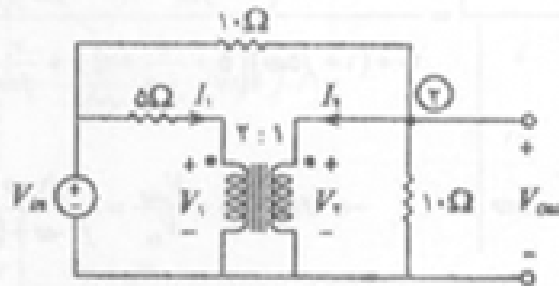
$$\rightarrow -2I_1 + \left(2 + j\omega + \frac{1}{j\omega}\right) I_1 = 0 \rightarrow I_1 = \left(2 + \frac{j\omega}{2} + \frac{1}{2j\omega}\right) I_2$$

با توجه به شکل مسئله $I_2 = j\omega V_{out}$ می باشد. با جایگذاری I_1 و I_2 بدست آمده در معادله (۱) خواهیم داشت.

$$(2 + j\omega) \left(2 + \frac{j\omega}{2} + \frac{1}{2j\omega}\right) (j\omega V_{out}) - 2(j\omega V_{out}) = V_{in} \rightarrow \frac{V_{out}}{V_{in}} = \frac{2}{2 - \omega^2 + j(2\omega - \omega^3)}$$



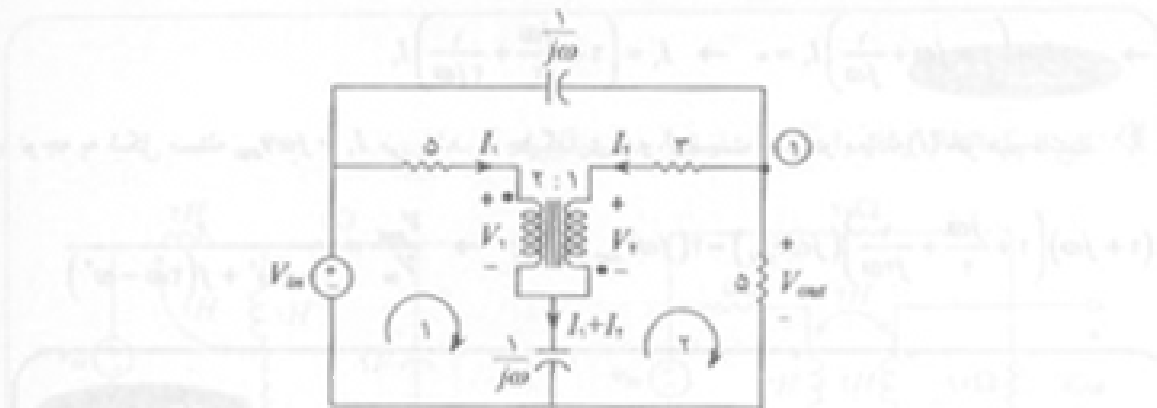
حل: الف - شکل مسئله را در حالت دایمی سینوسی رسم می کنیم.



$$V_1 = 2V_2 \rightarrow I_1 = \frac{V_{in} - V_1}{5} = \frac{V_{in} - 2V_2}{5}, \quad I_2 = -2I_1 = \frac{2V_1 - 2V_{in}}{5} = \frac{2V_{out} - 2V_{in}}{5}$$

$$\text{KCL برای گره ①} \rightarrow \frac{V_{out}}{1} + \frac{V_{out} - V_{in}}{1} + \frac{2V_{out} - 2V_{in}}{5} = 0 \rightarrow H(j\omega) = \frac{V_{out}}{V_{in}} = \frac{1}{2}$$

ب - مدار را در حالت دایمی سینوسی رسم می کنیم.



$I_1 = \tau I_2$, $V_1 = -\tau V_2$, $I_1 + I_2 = \tau I_2$

۱ برای KVL $\rightarrow -V_m + 5I_1 + (-\tau V_2) + \frac{1}{j\omega}(\tau I_2) = 0 \rightarrow \left(5 + \frac{\tau}{j\omega}\right) I_1 - \tau V_2 = V_m$

۲ برای KVL $\rightarrow -\frac{1}{j\omega}(\tau I_2) - V_2 - \tau(\tau I_2) + V_mw = 0 \rightarrow \left(\tau + \frac{\tau}{j\omega}\right) I_2 + V_2 - V_mw = 0$

① برای KCL $\rightarrow \frac{V_mw}{5} + \tau I_1 + \frac{V_mw - V_m}{\frac{1}{j\omega}} = 0 \rightarrow \tau I_1 + (1 + j\omega)V_mw = j\omega V_m$

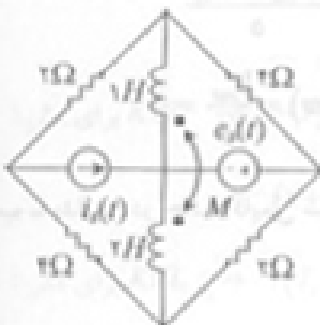
$5 + \frac{\tau}{j\omega}$	$-\tau$	V_m
$\tau + \frac{\tau}{j\omega}$	1	0
τ	0	$j\omega V_mw$

$$\rightarrow V_mw = \frac{1 + j\omega \left(5 + \frac{\tau}{j\omega} + \tau \left(\tau + \frac{\tau}{j\omega}\right)\right)}{\tau + (1 + j\omega) \left(5 + \frac{\tau}{j\omega} + \tau \left(\tau + \frac{\tau}{j\omega}\right)\right)} V_m$$

$5 + \frac{\tau}{j\omega}$	$-\tau$	0
$\tau + \frac{\tau}{j\omega}$	1	-1
τ	0	$j\omega$

$$\rightarrow H(j\omega) = \frac{V_mw}{V_m} = \frac{j\omega + j\omega(1 + j\omega\tau)}{j\tau\omega + (1 + j\omega)(1 + j\omega\tau)}$$

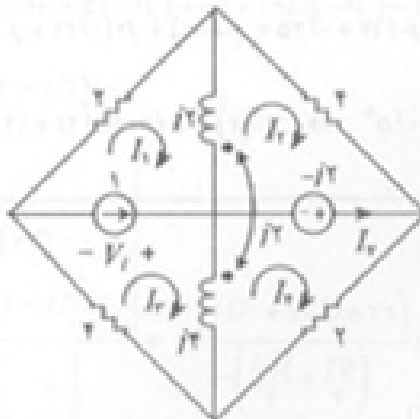
مسئله ۴۴



جریان گذرنده از منبع ولتاژ و ولتاژ دو سر منبع جریان را تعیین کنید.
 ($M = 1H$, $\epsilon_s(t) = 2\sin 4t$, $i_s(t) = \cos 4t$)

شکل مسئله ۴۴

حل: شکل مسئله را در حالت دایمی سینوسی رسم می کنیم.



$$I_1 - I_2 = -1 \rightarrow I_2 = I_1 + 1$$

$$\text{KVL برای حلقه بیرونی} \rightarrow \tau I_1 + \tau I_2 + \tau I_3 + \tau I_4 = 0 \rightarrow \tau I_1 + \tau I_2 + \tau(I_1 + 1) + \tau I_4 = 0$$

$$\rightarrow I_4 = -2I_1 - 2I_2 - 1$$

$$\text{KVL برای مش 1} \rightarrow j\tau(I_1 - I_2) + j\tau(I_3 - I_4) + \tau I_1 + j\tau = 0 \rightarrow -jI_1 + (\tau + j)I_2 + jI_3 - jI_4 = -j$$

$$\text{KVL برای مش 2} \rightarrow j\tau(I_1 - I_2) + j\tau(I_3 - I_4) - j\tau + \tau I_4 = 0 \rightarrow jI_1 - jI_2 - j\tau I_3 + (\tau + j\tau)I_4 = j$$

$$\begin{cases} -jI_1 + (\tau + j)I_2 + j(I_1 + 1) - j(-2I_1 - 2I_2 - 1) = -j \\ jI_1 - jI_2 - j\tau(I_1 + 1) + (\tau + j\tau)(-2I_1 - 2I_2 - 1) = j \end{cases} \rightarrow \begin{cases} j\tau I_1 + (\tau + j\tau)I_2 = -j\tau \\ (\tau + j\tau)I_1 + (\tau + j5)I_2 = -\tau - j\tau \end{cases}$$

$$\rightarrow I_1 = \frac{\begin{vmatrix} -j\tau & \tau + j\tau \\ -\tau - j\tau & \tau + j5 \end{vmatrix}}{\begin{vmatrix} j\tau & \tau + j\tau \\ \tau + j\tau & \tau + j5 \end{vmatrix}} = \frac{\tau + j\tau}{-j\tau} = -1/\tau + j/\tau$$

$$\rightarrow I_2 = \frac{\begin{vmatrix} j\tau & -j\tau \\ \tau + j\tau & -\tau - j\tau \end{vmatrix}}{\begin{vmatrix} j\tau & \tau + j\tau \\ \tau + j\tau & \tau + j5 \end{vmatrix}} = \frac{-\tau + j\tau}{-j\tau} = -1/\tau + j/\tau, \quad I_4 = I_1 + 1 = -1/\tau + j/\tau$$

$$I_5 = -2I_1 - 2I_2 - 1 = -2(-1/\tau + j/\tau) - 2(-1/\tau + j/\tau) - 1 = -2/\tau - j/\tau$$

با توجه به شکل مسئله داریم.

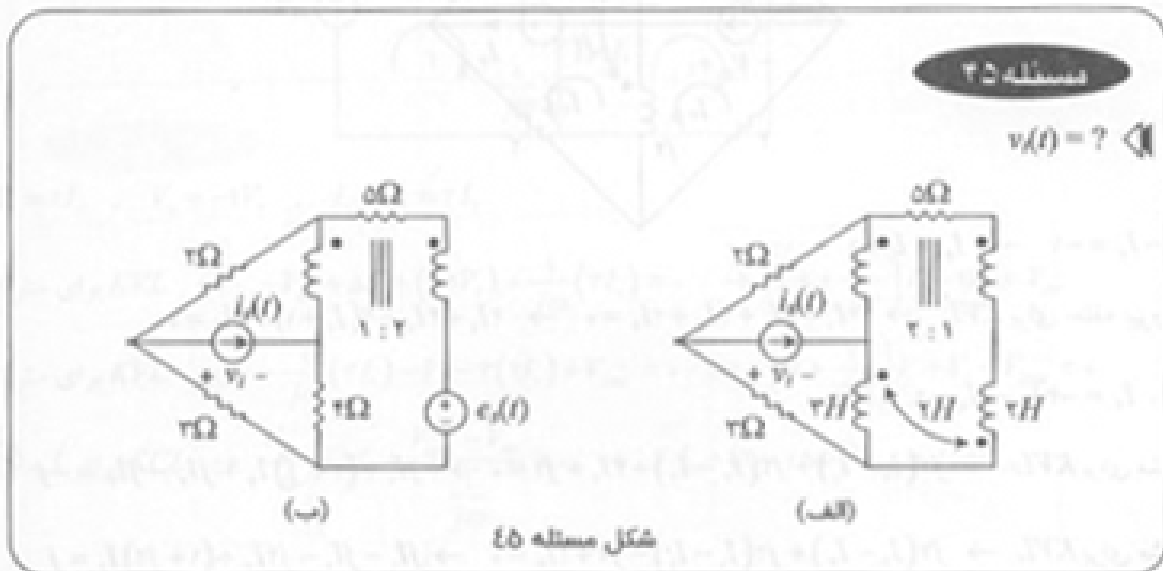
$$I_5 = I_3 - I_4 = (-2/\tau - j/\tau) - (-1/\tau + j/\tau) = -1/\tau - j/\tau = 1/\tau \angle -133/9^\circ$$

$$\rightarrow i_5(t) = 1/\tau \cos(\omega t - 133/9^\circ)$$

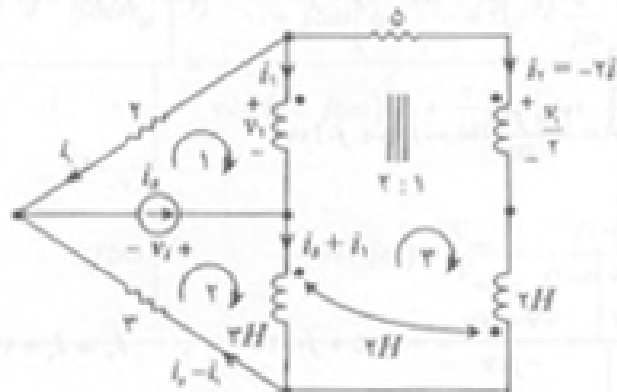
۱ مش $KVL \rightarrow V_1 + 2I_1 + j\omega(L_1 - L_2) + j\omega(L_2 - L_1) = 0$

$V_1 + 2(-.1\sqrt{2} + j.1\sqrt{2}) + j\omega(-.1\sqrt{2} + j.1\sqrt{2} + .125 - j.125) + j\omega(-.125 + j.1\sqrt{2} + 2/2 + j/25) = 0$

$\rightarrow V_1 = -2/2 + j2/2 = 5/2 \angle 14.05^\circ \rightarrow v_1(t) = 5/2 \cos(\omega t + 14.05^\circ)$



حل: الف - از آنجا که به حالت دائمی سینوسی اشاره ای نشده است و منابع ثابت موجود در مدار نامعلوم اند لذا به محاسبه معادله دیفرانسیل v_1 بر حسب منابع ثابت اکتفا خواهیم کرد.



همانطور که ملاحظه می شود جریان تمامی شاخه ها را می توان بر حسب جریان طرف اول ترانسفورماتور ایده آل (i_1) و منبع جریان بدست آورد. در ادامه با بکارگیری روش تحلیل مش و با استفاده از نمایش ابرتوری معادلات دیفرانسیل داریم.

۱ مش $KVL \rightarrow -2i_1 + v_1 + v_2 = 0$

۲ مش $KVL \rightarrow -v_2 + [2D(i_1 + i_2) - 2D(-2i_1)] + 2(i_1 - i_2) = 0$

$$\rightarrow (\nu D - \tau) i_1 + v_1 = -(\tau D + \tau) i_2$$

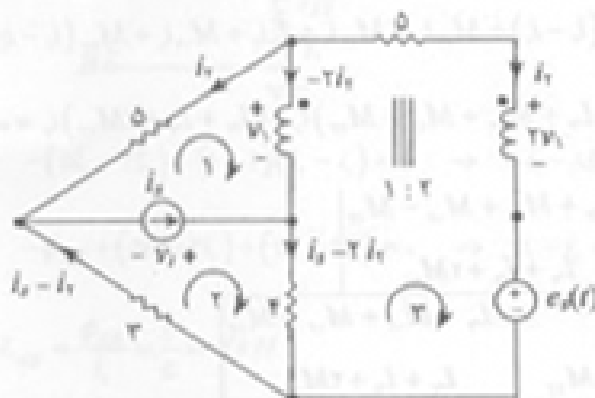
برای حلقه بیرونی KVL $\rightarrow -\tau i_1 + \mathcal{L}(-\tau i_1) + \frac{v_1}{\tau} + [\tau D(-\tau i_1) - \tau D(i_1 + i_2)] + \tau(i_1 - i_2) = 0$

$$\rightarrow (\nu D + 1\mathcal{L}) i_1 + \frac{v_1}{\tau} = -(\tau - \tau D) i_2$$

$$\rightarrow v_1 = \begin{vmatrix} -\tau & 1 & 0 \\ \nu D - \tau & 0 & -(\tau D + \tau) i_2 \\ \nu D + 1\mathcal{L} & \frac{1}{\tau} & -(\tau - \tau D) i_2 \end{vmatrix} = \frac{-(\tau D^2 + 1\tau D + \tau \mathcal{L})}{-(\frac{\mathcal{L}D}{\tau} + \frac{\tau \mathcal{L}}{\tau})} i_2$$

$$\rightarrow \frac{\mathcal{L}}{\tau} \frac{dv_1}{dt} + \frac{\tau \mathcal{L}}{\tau} v_1 = \tau \frac{d^2 i_2}{dt^2} + 1\tau \frac{di_2}{dt} + \tau \mathcal{L} i_2$$

ب = همانند قسمت (الف) عمل می کنیم.

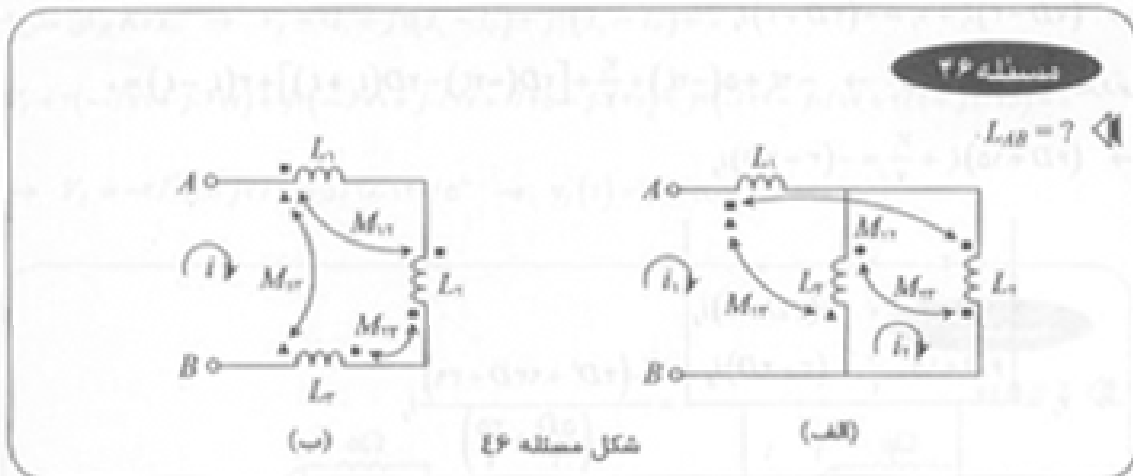


برای حلقه بیرونی KVL $\rightarrow -\mathcal{L} i_1 + v_1 + v_1 = 0$

برای حلقه میانی KVL $\rightarrow \tau(i_1 - i_2) - v_1 + \tau(i_1 - \tau i_2) = 0 \rightarrow 1\mathcal{L} i_1 + v_1 = \tau i_2$

برای حلقه داخلی KVL $\rightarrow -\tau(i_1 - \tau i_2) - v_1 + \mathcal{L} i_1 + \tau v_1 + e_2 = 0 \rightarrow 1\tau i_1 + v_1 = \tau i_2 - e_2$

$$\rightarrow v_1 = \begin{vmatrix} -\mathcal{L} & 1 & 0 \\ 1\mathcal{L} & 0 & \tau i_2 \\ 1\tau & 1 & \tau i_2 - e_2 \end{vmatrix} = \frac{\tau v_1 i_2 + 1\mathcal{L} e_2}{1\mathcal{L}} \rightarrow v_1 = \frac{\mathcal{L}\tau}{1\mathcal{L}} i_2 + \frac{1\mathcal{L}}{1\mathcal{L}} e_2$$



حل: الف - با نوشتن KVL برای هر دو حلقه مدار داریم.

$$\begin{aligned} \text{KVL برای مش ۱} \rightarrow -\phi_{AB} + L_1 i_1 + M_{12} i_2 - M_{21} (i_1 - i_2) + L_2 (i_1 - i_2) - M_{21} i_2 - M_{12} i_1 = 0 \\ \rightarrow (L_1 + L_2 - 2M_{21}) i_1 + (-L_2 + M_{12} + M_{21} - M_{21}) i_2 = \phi_{AB} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \text{KVL برای مش ۲} \rightarrow L_2 (i_2 - i_1) + M_{21} i_1 + M_{12} i_2 + L_1 i_1 + M_{12} i_2 + M_{21} (i_2 - i_1) = 0 \\ \rightarrow (-L_2 + M_{21} + M_{12} - M_{21}) i_1 + (L_2 + L_1 + 2M_{12}) i_2 = 0 \end{aligned}$$

$$i_1 = \frac{\begin{vmatrix} \phi_{AB} & -L_2 + M_{12} + M_{21} - M_{21} \\ 0 & L_2 + L_1 + 2M_{12} \end{vmatrix}}{\begin{vmatrix} L_1 + L_2 - 2M_{21} & -L_2 + M_{12} + M_{21} - M_{21} \\ -L_2 + M_{21} + M_{12} - M_{21} & L_2 + L_1 + 2M_{12} \end{vmatrix}}$$

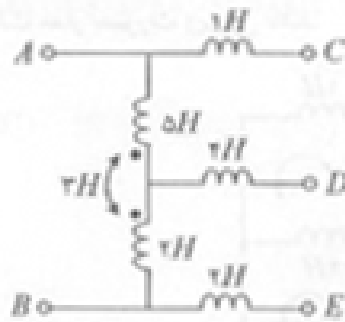
$$\rightarrow L_{AB} = \frac{\phi_{AB}}{i_1} = \frac{(L_1 + L_2 - 2M_{21})(L_2 + L_1 + 2M_{12}) - (-L_2 + M_{12} + M_{21} - M_{21})^2}{L_2 + L_1 + 2M_{12}}$$

ب - همانند قسمت (الف) عمل می‌کنیم.

$$\begin{aligned} \phi_{AB} &= (L_1 i + M_{12} i - M_{21} i) + (L_1 i + M_{12} i - M_{21} i) + (L_1 i - M_{21} i - M_{12} i) \\ &= (L_1 + L_1 + L_1 + 2M_{12} - 2M_{21} - 2M_{12}) i \end{aligned}$$

$$\rightarrow L_{AB} = \frac{\phi_{AB}}{i} = L_1 + L_1 + L_1 + 2(M_{12} - M_{21} - M_{12})$$

مسئله ۳۷



شکل مسئله ۳۷

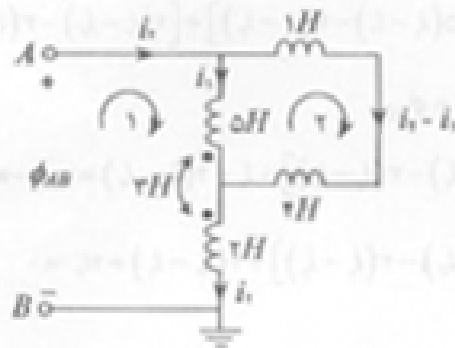
الف) $L_{AB} = ?$ به شرط اتصالاتی زیر.

الف - C به D.

ب - D به E.

پ - C به E و D.

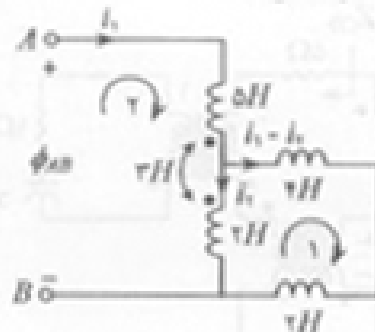
حل: الف - در این حالت مدار بصورت زیر خواهد بود



$$\begin{cases} \text{KVL برای مش ۱} \rightarrow -(\omega L_1 - \omega M) + (\omega L_2 + \omega L_3) = 0 \rightarrow L_1 - L_2 = 0 \\ \text{KVL برای مش ۲} \rightarrow -\phi_{AB} + (\omega L_1 - \omega M) + (\omega L_2 - \omega M) = 0 \rightarrow L_2 - L_1 = \phi_{AB} \end{cases}$$

$$\rightarrow L_1 = \frac{\phi_{AB}}{\omega} \rightarrow L_{AB} = \frac{\phi_{AB}}{i_2} = \frac{\tau}{0} = 1 + 2H$$

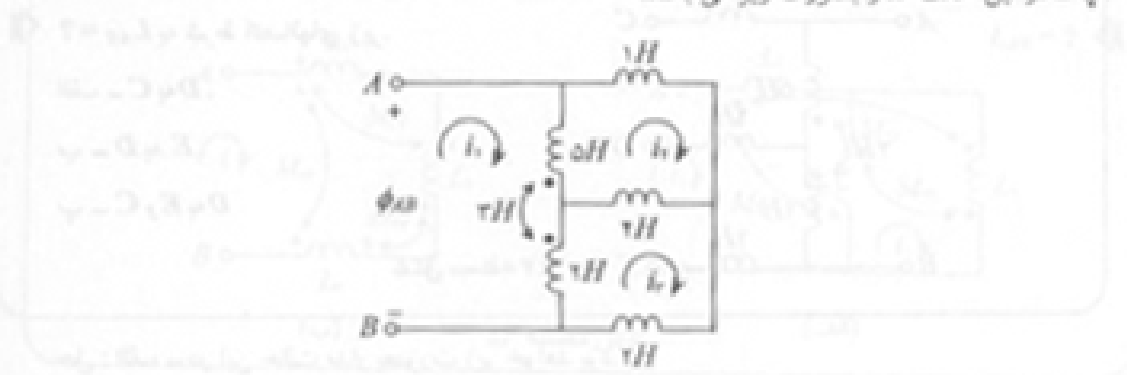
ب - در این حالت مدار بصورت زیر خواهد بود



$$\begin{cases} \text{KVL برای مش ۱} \rightarrow -(\omega L_1 - \omega M) + (\omega L_2 + \omega L_3) = 0 \rightarrow L_1 - L_2 = 0 \\ \text{KVL برای مش ۲} \rightarrow -\phi_{AB} + (\omega L_1 - \omega M) + (\omega L_2 - \omega M) = 0 \rightarrow L_2 - L_1 = \phi_{AB} \end{cases}$$

$$\rightarrow L = \frac{\Delta \phi_{AB}}{\Delta} \rightarrow L = \frac{\phi_{AB}}{I} = \frac{1}{3} H$$

پ = در این حالت مدار بصورت زیر می باشد.



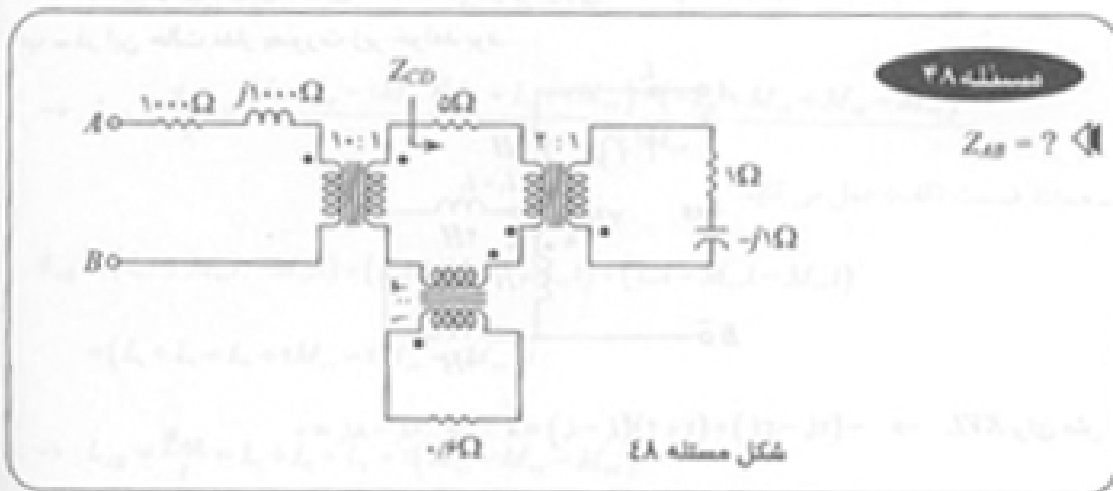
۱- برای KVL مش ۱ $\rightarrow -\phi_{AB} + [2(i_1 - i_2) - 2(i_1 - i_3)] + [2(i_1 - i_2) - 2(i_1 - i_3)] = 0$

۲- برای KVL مش ۲ $\rightarrow i_2 - 2i_1 + i_3 = \phi_{AB}$

۳- برای KVL مش ۳ $\rightarrow -[2(i_2 - i_1) - 2(i_2 - i_3)] + i_2 + 2(i_2 - i_3) = 0 \rightarrow -2i_1 + 4i_2 - 2i_3 = 0$

۴- برای KVL مش ۴ $\rightarrow -[2(i_2 - i_3) - 2(i_2 - i_1)] + 2(i_2 - i_3) + 2i_3 = 0 \rightarrow i_2 - 2i_1 + 4i_3 = 0$

$$\rightarrow L = \frac{\phi_{AB}}{I} = \frac{1}{3} H$$



مسئله ۲۸

$Z_{AB} = ?$

شکل مسئله ۲۸

حل : با توجه به شکل مسئله و نسبت تبدیل ترانسفورماتورها داریم:

$$Z_{CD} = 5 + (2)^2(1-j) + (3)^2(-j6) = 14/j - j2$$

و در نهایت خواهیم داشت:

$$Z_{AB} = 1000 + j1000 + (10)^2 Z_{CD} = 1000 + j1000 + 1420 - j200 = 2420 + j800 \Omega$$

۱	۱۰۰۰ اهم	۱۰۰۰ اهم
۲	۱۰۰۰ اهم	۱۰۰۰ اهم
۳	۱۰۰۰ اهم	۱۰۰۰ اهم
۴	۱۰۰۰ اهم	۱۰۰۰ اهم
۵	۱۰۰۰ اهم	۱۰۰۰ اهم
۶	۱۰۰۰ اهم	۱۰۰۰ اهم
۷	۱۰۰۰ اهم	۱۰۰۰ اهم
۸	۱۰۰۰ اهم	۱۰۰۰ اهم
۹	۱۰۰۰ اهم	۱۰۰۰ اهم
۱۰	۱۰۰۰ اهم	۱۰۰۰ اهم
۱۱	۱۰۰۰ اهم	۱۰۰۰ اهم
۱۲	۱۰۰۰ اهم	۱۰۰۰ اهم
۱۳	۱۰۰۰ اهم	۱۰۰۰ اهم
۱۴	۱۰۰۰ اهم	۱۰۰۰ اهم
۱۵	۱۰۰۰ اهم	۱۰۰۰ اهم
۱۶	۱۰۰۰ اهم	۱۰۰۰ اهم
۱۷	۱۰۰۰ اهم	۱۰۰۰ اهم
۱۸	۱۰۰۰ اهم	۱۰۰۰ اهم
۱۹	۱۰۰۰ اهم	۱۰۰۰ اهم
۲۰	۱۰۰۰ اهم	۱۰۰۰ اهم
۲۱	۱۰۰۰ اهم	۱۰۰۰ اهم
۲۲	۱۰۰۰ اهم	۱۰۰۰ اهم
۲۳	۱۰۰۰ اهم	۱۰۰۰ اهم
۲۴	۱۰۰۰ اهم	۱۰۰۰ اهم
۲۵	۱۰۰۰ اهم	۱۰۰۰ اهم
۲۶	۱۰۰۰ اهم	۱۰۰۰ اهم
۲۷	۱۰۰۰ اهم	۱۰۰۰ اهم
۲۸	۱۰۰۰ اهم	۱۰۰۰ اهم
۲۹	۱۰۰۰ اهم	۱۰۰۰ اهم
۳۰	۱۰۰۰ اهم	۱۰۰۰ اهم
۳۱	۱۰۰۰ اهم	۱۰۰۰ اهم
۳۲	۱۰۰۰ اهم	۱۰۰۰ اهم
۳۳	۱۰۰۰ اهم	۱۰۰۰ اهم
۳۴	۱۰۰۰ اهم	۱۰۰۰ اهم
۳۵	۱۰۰۰ اهم	۱۰۰۰ اهم
۳۶	۱۰۰۰ اهم	۱۰۰۰ اهم
۳۷	۱۰۰۰ اهم	۱۰۰۰ اهم
۳۸	۱۰۰۰ اهم	۱۰۰۰ اهم
۳۹	۱۰۰۰ اهم	۱۰۰۰ اهم
۴۰	۱۰۰۰ اهم	۱۰۰۰ اهم