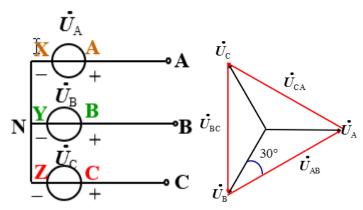
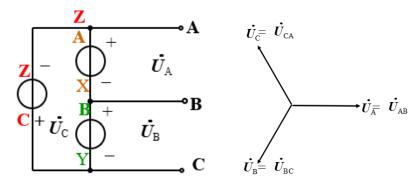
电路理论 B (2) 基本概念填空选择测试参考解答过程

1. (1) 某一正序对称三相电源 Y 接,已知线电压 $\dot{U}_{\rm EC}$ =380 \angle 0°V,参考向量图,则:

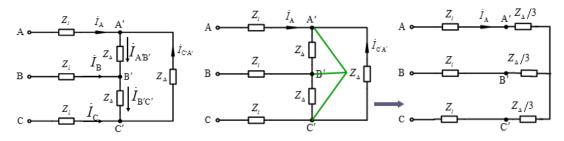


 \dot{U}_{AB} =380 \angle 120°V ; \dot{U}_{AC} = 380 \angle 60°V ; \dot{U}_{B} = 220 \angle -30°V ; \dot{U}_{C} = 220 \angle -150°V ; (2) 某一正序对称三相电源 Δ 接,已知线电压 \dot{U}_{BC} =380 \angle 0°V,参考下述相量图,则



 $\dot{U}_{AB} = 380 \angle 120^{\circ} \text{ V}$; $\dot{U}_{AC} = 380 \angle 60^{\circ} \text{ V}$; $\dot{U}_{B} = 380 \angle 0^{\circ} \text{ V}$; $\dot{U}_{C} = 380 \angle -120^{\circ} \text{ V}$

2、已知对称三相电路,电源线电压为 \dot{U}_{AB} =380∠0°V,线路阻抗 Z_{\vdash} j2 Ω ,负载阻抗 Z_{\vartriangle} =(24+j12) Ω ;



1) 由相电压和线电压的关系可得 $\dot{U}_{\rm A}=220\angle-30^{\rm o}{
m V}$;

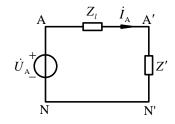


图 2-a A 相等值电路

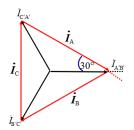


图 2-b 线电流和相电流相量图

2) 将△负载变成 Y 接负载, 画出单相等值电路, A 相等值电路如图 2-A 所示:

$$\dot{I}_{A} = \frac{\dot{U}_{A}}{Z_{c} + Z'} = \frac{220\angle - 30^{\circ}}{i2 + 8 + i4} = \frac{220\angle - 30^{\circ}}{8 + i6} = 22\angle - 67^{\circ} \,\text{A}$$

参见线电流和相电流关系相量图 2-b。所以**根据线电流的对称关系**得: $\dot{I}_B=22\angle-173^\circ\mathrm{A}$, $\dot{I}_C=22\angle53^\circ\mathrm{A}$;

根据**三角形负载相电流与线电流**的关系得

$$\dot{I}_{A'B'} = \frac{22}{\sqrt{3}} \angle -67^{\circ} +30^{\circ} = 13 \angle -37^{\circ} A$$
; $\dot{I}_{B'C'} = 13 \angle -157^{\circ} A$; $\dot{I}_{C'A'} = 13 \angle 83^{\circ} A$;

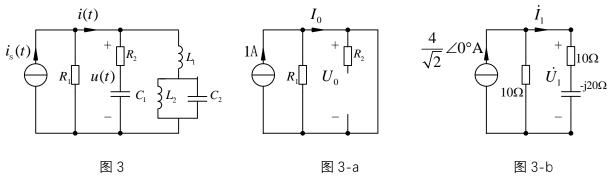
$$\dot{U}_{A'B'} = (24 + j12)\dot{I}_{A'B'} = 349 \angle -10^{\circ} \text{ V}; \dot{U}_{C'B'} = \dot{U}_{A'B'} \angle 60^{\circ} = 349 \angle 50^{\circ} \text{ V};$$

电源发出的三相有功功率 $P = \sqrt{3}U_{AB} \cdot I_A \cdot \cos(-30^{\circ} - (-67^{\circ})) = 12 \text{kW};$

三角形负载吸收的三相有功功率 $P=3\cdot I_{A'B'}^2\cdot 24=12kW$;

电源发出的无功功率 $Q = \sqrt{3}U_{AB} \cdot I_A \cdot \sin(-30^\circ - (-67^\circ)) = 9 \text{kVar};$

3. 图 3 所示电路,已知 $R_1=R_2=10~\Omega$, $L_2=0.106~\mathrm{H}$, $L_1=0.0133~\mathrm{H}$, $C_2=95.6\mu\mathrm{F}$, $C_1=159\mu\mathrm{F}$, $i_s(t)=(1+4\sin 314t+2\sqrt{2}\sin (942t+30^\circ)\mathrm{A}$;



- (1) 当 1A 的直流电流源单独作用时,电感短路,电容开路,如图 3-a ; $I_0 = 1 \mathrm{A} \,, \ U_0 = 0 \mathrm{V} \,;$
- (2) 当基波电流源 $i_s(t) = 4\sin 314tA$ 单独作用时,

$$-\mathrm{j}\frac{1}{\omega L_2} = \frac{1}{314\times0.106} = -\mathrm{j}3\times10^{-2}\Omega\,, \quad \mathrm{j}\omega C_2 = \mathrm{j}314\times95.6\times10^{-6} = \mathrm{j}3\times10^{-2}\Omega\,, \quad \mathrm{fill}\,\,L_2\,\,\mathrm{fill}\,\,C_2\,\,\mathrm{\xi}\,\mathrm{fill}\,\mathrm{fill}\,\mathrm{fill}\,.$$

相当开路。相量模型的等效电路如图 3-b 所示。

$$\dot{I}_{1} = \frac{\frac{4}{\sqrt{2}} \angle 0^{\circ} \times 10}{10 + 10 - j20} = 1 \angle 45^{\circ} \text{ A}, \quad \dot{U}_{1} = \dot{I}_{1} \times (10 - j20) = 1 \angle 45^{\circ} \times (10 - j20) = 15\sqrt{2} - j5\sqrt{2} = 22.3 \angle -18.4^{\circ} \text{V};$$

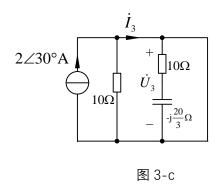
所以: $i_1(t) = \sqrt{2}\sin(314t + 45^\circ)A$; $u_1(t) = 22.3 \times \sqrt{2}\sin(314t - 18.4^\circ)V$;

(3) 当三次谐波电流源 $i_s(t) = 2\sqrt{2}\sin(942t+30^\circ)$ A 单独作用时, L_2 与 C_2 并联后与 L_1 串联的等效阻抗为

$$j3\omega C_2 = j3 \times 314 \times 95.6 \times 10^{-6} = j0.09S$$
; $\frac{1}{j3\omega L_2} = \frac{1}{j3 \times 314 \times 0.106} = -j0.01S$;

$$\mathrm{j}3\omega L_{_1}=\mathrm{j}3\times314\times0.0133=12.5\Omega$$
, $\div\frac{1}{\mathrm{j}3\omega C_{_2}+\frac{1}{\mathrm{j}3\omega L_{_2}}}+\mathrm{j}3\omega L_{_1}=0$,发生串联谐振,则 L_2 与 C_2 并联后与 L_1

串联的电路相当于短路, 等效的相量模型如图 3-c 所示。



由图 3-c 得: $\dot{I}_3 = 2\angle 30^{\circ} \text{A}$; $\dot{U}_3 = 0 \text{V}$

所以: $i_3(t)=2\sqrt{2}\sin(942t+30^\circ)A$; $u_3(t)=0V$;

(4) 根据叠加定理,各次谐波共同作用时的电流和电压的瞬时值分别为:

$$i(t) = I_0 + i_1(t) + i_3(t) = \left[1 + \sqrt{2}\sin(314t + 45^\circ) + 2\sqrt{2}\sin(942t + 30^\circ)\right]A;$$

$$u(t) = U_0 + u_1(t) + u_3(t) = \left[0 + 15.8\sqrt{2} \times \sqrt{2}\sin(314t - 18.4^\circ) + 0\right] = 15.8\sqrt{2} \times \sqrt{2}\sin(314t - 18.4^\circ) \text{V};$$

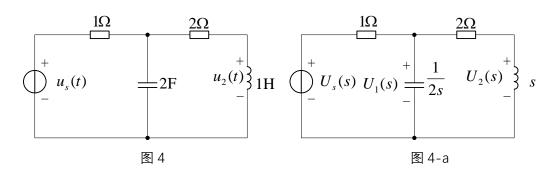
(5) 电流 i(t)的有效值为: $I = \sqrt{1^2 + 1^2 + 2^2} = 2.4A$;

电压 u(t)的有效值为 $U = \sqrt{1 + \left(15.8\sqrt{2}\right)^2} = 22.3V$

(6) 电流源发出的有功功率为 $P = 22.3 \times \frac{4}{\sqrt{2}} \cdot \cos(-18.4^{\circ} - 0^{\circ}) = 59.9 \text{W}$

(7) 基波输入阻抗为
$$Z = \frac{15.8\sqrt{2}\angle -18.4^{\circ}}{\frac{4}{\sqrt{2}}\angle 0^{\circ}} = 7.9\angle -18.4^{\circ}\Omega$$

4.求如图 4 所示电路中网络函数 $H(s)=rac{U_2(s)}{U_s(s)}$ 、冲激响应 $u_{2\delta(t)}$ 和单位阶跃响应 $u_{2\varepsilon(t)}$ 。



【解】电路的运算电路如图 4-a 所示,由双节点电压分析法得

$$\left(1+2s+\frac{1}{2+s}\right)U_1(s) = \frac{U_s(s)}{1} \; ; \; \text{Fill} \; \frac{U_1(s)}{U_s(s)} = \frac{s}{s+2} = \frac{s+2}{s^2+5s+3}$$

所以网络函数
$$H(s) = \frac{U_2(s)}{U_s(s)} = \frac{U_2(s)}{U_1(s)} \times \frac{U_1(s)}{U_s(s)} = \frac{s}{s^2 + 5s + 3} = \frac{s}{(s+1)(2s+3)} = \frac{-1}{(s+1)} + \frac{1.5}{(s+1.5)}$$

因为**网络函数的原函数即为冲激响应,**所以:冲激响应 $u_{2\delta(t)}$ =h(t)= $(-e^{-t}+1.5e^{-1.5t})arepsilon(t)$ 。

当电源电压 $u_s(t)$ 为单位阶跃函数 $\varepsilon(t)$ 作用时,根据网络函数的定义: $H(s) = \frac{R(s)}{E(s)} = \frac{U_{2\varepsilon}(s)}{\varepsilon(s)}$,单位阶跃响应

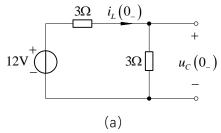
 $u_{2\varepsilon(t)}$ 的象函数为

$$U_{2\varepsilon}(s) = H(s) \cdot \varepsilon(s) = H(s) \cdot \frac{1}{s} = \frac{s}{(s+1)(2s+3)} \cdot \frac{1}{s} = \frac{1}{(s+1)(2s+3)} = \frac{1}{(s+1)} + \frac{1}{(s+1.5)}$$

所以单位阶跃响应 $u_{2\varepsilon(t)}=\left(e^{-t}-e^{-1.5t}\right)\varepsilon(t)$ 。

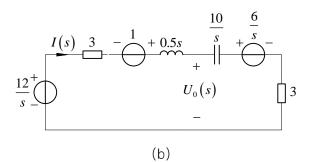
5.如图所示电路原已稳态, 开关 \mathbf{S} 在 t=0 时打开。画出开关 \mathbf{S} 打开后运算电路, 并用运算法求 t>0 时的电压 $u_0(t)$ 。

【解】1)求 $i_L(0_-)$ 和 $u_C(0_-)$ 。 $t=0_-$ 的电路如图(a)所示,则



$$i_L(0_-) = \frac{12}{3+3} = 2A$$
, $u_C(0_-) = 3i_L(0_-) = 6V$

2) 求 $U_0(s)$ 。运算电路如图(b)所示。由图(b)得



回路电流方程为

$$\left(3+3+0.5s+\frac{10}{s}\right)I\left(s\right) = \frac{12}{s} - \frac{6}{s} + 1$$

解之得

$$I(s) = \frac{2s+12}{s^2+12s+20}$$

所以

$$U_0(s) = \left(3 + \frac{10}{s}\right)I(s) + \frac{6}{s} = \frac{(3s+10)(2s+12)}{s(s^2+12s+20)} + \frac{6}{s} = \frac{6s^2+56s+120}{s(s+2)(s+10)} + \frac{6}{s}$$
$$= \frac{12}{s} - \frac{2}{s+2} + \frac{2}{s+10}$$

取反变换得

$$u_0(t) = (12 - 2e^{-2t} + 2e^{-10t}) \text{ V } (t > 0)$$

6. 已知网络的单位阶跃响应为 $s(t) = (1 - e^{-t})\varepsilon(t)$,求其对应的网络函数 H(s)。

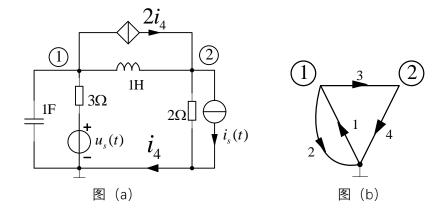
【解】冲激响应是单位阶跃响应的一阶导数,所以

$$h(t) = \frac{d(s(t))}{dt} = \frac{d(1 - e^{-t})\varepsilon(t)}{dt} = e^{-t}\varepsilon(t)$$

所以网络函数 $H(s) = \frac{1}{s+1}$

7.电路及其有向图分别如下图(a)和(b)所示, $u_s(t) = 7.07\sin(2t + 30^{\circ})V$, $i_s(t) = 4.242\sin(2t + 45^{\circ})A$ 。

写出其关联矩阵 \mathbf{A} 、支路导纳矩阵 \mathbf{Y}_b 以及支路电压源列向量 $\dot{\mathbf{U}}_s$ 和支路电流源列向量 $\dot{\mathbf{I}}_s$ 。



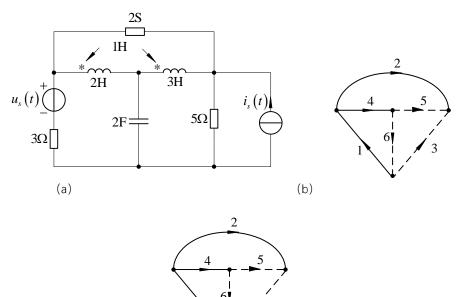
解:关联矩阵 A:

$$A = \begin{bmatrix} -1 & 1 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & -1 & 1 \end{bmatrix}$$

$$\dot{U}_s = \begin{bmatrix} 5 \angle 30^\circ & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix}^T$$

$$\dot{I}_s = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 & -3 \angle 45^{\circ} \end{bmatrix}^{\mathrm{T}}$$

8.电路及其有向图分别如图(a)和(b)所示。 $u_s(t)=10\sqrt{2}\sin\left(2t+30^\circ\right)$ V, $i_s(t)=3\sqrt{2}\sin\left(2t+45^\circ\right)$ A。若以支路 1、2、4 为树支,写出其基本回路矩阵 \mathbf{B}_f 、支路阻抗矩阵 \mathbf{Z}_b 、支路电压源列向量 $\dot{\mathbf{U}}_s$ 和支路电流源列向量 $\dot{\mathbf{I}}_s$ 。



题 14-6 图

解:基本回路为[1,2,3]、[2,4,5]、[1、4、6] 如图所示。基本回路矩阵 \mathbf{B}_f 为

$$\mathbf{B}_f = \begin{bmatrix} -1 & -1 & 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & -1 & 0 & 1 & 1 & 0 \\ 1 & 0 & 0 & 1 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

支路 4 和 5 的流控型支路伏安关系分别为

$$\dot{U}_4 = j4\dot{I}_4 + j2\dot{I}_5 \dot{U}_5 = j2\dot{I}_4 + j6\dot{I}_5$$

所以,支路阻抗矩阵 \mathbf{Z}_{b} 为

$$\mathbf{Z}_b = \begin{bmatrix} 3 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0.5 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 5 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & j4 & j2 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & j2 & j6 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & -j0.25 \end{bmatrix} \Omega$$

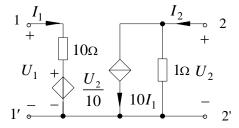
支路电压源列向量 $\dot{\mathbf{U}}_{s}$ 为

$$\dot{\mathbf{U}}_{s} = \begin{bmatrix} 10 \angle 30^{\circ} & 0 & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix}^{\mathsf{T}} \mathsf{V}$$

支路电流源列向量İ、为

$$\dot{\mathbf{I}}_{s} = \begin{bmatrix} 0 & 0 & -3\angle 45^{o} & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix}^{\mathrm{T}} \mathbf{A}$$

9. 试求图示二端口网络的短路导纳参数 (Y参数)



【解】

对端口列写回路方程

$$\dot{U}_1 = 10\dot{I}_1 + \frac{1}{10}\dot{U}_2 \tag{1}$$

$$\dot{U}_2 = \dot{I}_2 - 10\dot{I}_1 \tag{2}$$

由(1)得

$$\dot{I}_1 = \frac{1}{10}\dot{U}_1 - \frac{1}{100}\dot{U}_2$$
,并代入式(2)整理得 $\dot{I}_2 = 1\dot{U}_1 + \frac{9}{10}\dot{U}_2$,所以,短路导纳参数矩阵为

$$Y = \begin{bmatrix} \frac{1}{10} & -\frac{1}{100} \\ 1 & \frac{9}{10} \end{bmatrix} S$$

10.如图所示不含独立源二端口网络的混合参数为 H_{11} =1k Ω , H_{12} =0.0015, H_{21} =100, H_{22} = 10^{-4} S.试求:

- (1) 当 R_L = 10 k Ω 时的 \dot{U}_2 。
- (2) R_L 取多大能够获得最大功率。(参见课堂 PPT 例题)

$$10\text{mV} \stackrel{+}{\overset{+}{\overset{-}{\bigcirc}}} U_1 \qquad H \qquad U_2 \qquad R_L$$

$$\begin{cases} \dot{U}_1 = 1000\dot{I}_1 + 0.0015\dot{U}_2......(1) \\ \dot{I}_2 = 100\dot{I}_1 + 10^{-4}\dot{U}_2.....(2) \end{cases}$$

又因为
$$\begin{cases} \dot{U}_1 = 10 \text{mV} = 0.01 \text{V}......(3) \\ \dot{U}_2 = -R_L \dot{I}_2 = -10000 \dot{I}_2......(4) \end{cases}$$

由方程(1)(2)(3)(4)解得:

$$\dot{I}_2 = \frac{0.01}{5} A$$

$$\dot{U}_2 = -10000 \times I_2 = 20 \text{V}$$

(2) 求从 R_i 向左看进去的代维南等效电阻,即 \dot{U}_i =0则

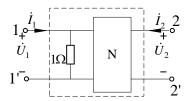
 $-1000\dot{I}_1 = 0.0015\dot{U}_2$ 即 $100\dot{I}_1 = -1.5 \times 10^{-4}\dot{U}_2$,代入式(2)得:

$$\dot{I}_2 = -1.5 \times 10^{-4} \dot{U}_2 + 10^{-4} \dot{U}_2 = -0.5 \times 10^{-4} \dot{U}_2$$

$$R_{\rm eq} = \frac{\dot{U}_2}{\dot{I}_2} = -20 \times 10^3 \Omega$$

所以当 $R_1 = -20$ kΩ时有最大功率

11.如图所示已知二端口网络 N 的开路阻抗参数为: $Z = \begin{bmatrix} 4 & 4 \\ 4 & 10 \end{bmatrix} \Omega$,求与 1Ω 电阻构成的复合网络的传输参数矩阵 T_{\circ}



【解】由题意可写出网络 N 的开路阻抗参数方程为:

$$\begin{cases} \dot{U}_1 = 4\dot{I}_1 + 4\dot{I}_2 \\ \dot{U}_2 = 4\dot{I}_1 + 10\dot{I}_2 \end{cases} \quad 则网络 \ \mbox{N 的传输参数方程为} \ \ \vdots \ \begin{cases} \dot{U}_1 = \dot{U}_2 - 6\dot{I}_2 \\ \dot{I}_1 = 0.25\dot{U}_2 - 2.5\dot{I}_2 \end{cases},$$

网络 N 的传输参数矩阵为: $T_{\rm N} = \begin{vmatrix} 1 & 6\Omega \\ 0.25S & 2.5 \end{vmatrix}$

仅由 1Ω 电阻构成二端口网路的传输参数为 $T_{1\Omega} = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 1 & 1 \end{bmatrix}$

所以:1Ω电阻构成二端口网路与二端口网络 N 级联复合后的虚框中的网络传输参数为

$$T = T_{1\Omega} \cdot T_{N} = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 1 & 1 \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} 1 & 6 \\ 0.25 & 2.5 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & 6\Omega \\ 1.25S & 8.5 \end{bmatrix}, \quad \therefore A = 1; B = 6\Omega; C = 1.25S; D = 8.5$$

12. 已知某二端口的开路阻抗参数矩阵为: $Z = \begin{bmatrix} 3 & 2 \\ 2 & 4 \end{bmatrix} \Omega$,求其对应的 T 型和 Π 等效电路及元件参数。

解:T型和∏等效电路如图 12-a 和 12-b 所示。下面求等效电路中各元件参数。

$$I_1$$
 I_2
 I_3
 I_4
 I_4
 I_5
 I_5
 I_5
 I_5
 I_5
 I_5
 I_7
 I_8
 (1)图 12-a 的开路阻抗参数方程为:

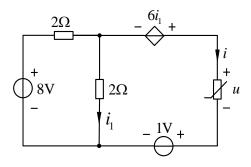
$$egin{cases} (Z_{\mathrm{a}}+Z_{\mathrm{b}})=3 \ Z_{\mathrm{b}}=2 \ (Z_{\mathrm{b}}+Z_{\mathrm{c}})=4 \end{cases}$$
,所以,T型等效电路的参数 $egin{cases} Z_{\mathrm{a}}=1\Omega \ Z_{\mathrm{b}}=2 \ Z_{\mathrm{c}}=2 \end{cases}$

(2)由开路阻抗参数
$$Z = \begin{bmatrix} 3 & 2 \\ 2 & 4 \end{bmatrix} \Omega$$
,可推得出短路导纳参数为: $Y = \begin{bmatrix} \frac{1}{2} & -\frac{1}{4} \\ -\frac{1}{4} & \frac{3}{8} \end{bmatrix} S$;

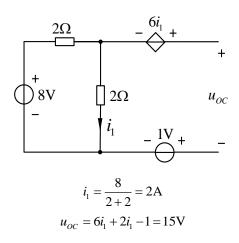
图 12-b 的∏等效电路的短路导纳参数方程为 $\begin{cases} \dot{I}_{\scriptscriptstyle 1} = Y_{\scriptscriptstyle a}\dot{U}_{\scriptscriptstyle 1} + Y_{\scriptscriptstyle b}(\dot{U}_{\scriptscriptstyle 1} - \dot{U}_{\scriptscriptstyle 2}) = (Y_{\scriptscriptstyle a} + Y_{\scriptscriptstyle b})\dot{U}_{\scriptscriptstyle 1} - Y_{\scriptscriptstyle b}\dot{U}_{\scriptscriptstyle 2} \\ \dot{I}_{\scriptscriptstyle 2} = Y_{\scriptscriptstyle c}\dot{U}_{\scriptscriptstyle 2} + Y_{\scriptscriptstyle b}(\dot{U}_{\scriptscriptstyle 2} - \dot{U}_{\scriptscriptstyle 1}) = -Y_{\scriptscriptstyle b}\dot{U}_{\scriptscriptstyle 1} + (Y_{\scriptscriptstyle b} + Y_{\scriptscriptstyle c})\dot{U}_{\scriptscriptstyle 2} \end{cases}, 对照 Y 参数$

矩阵,得:
$$\begin{cases} Y_{\rm a} + Y_{\rm b} = \frac{1}{2} \\ Y_{\rm b} = \frac{1}{4} & \text{所以贝等效电路的参数为} \\ Y_{\rm b} = \frac{1}{4} S \\ Y_{\rm b} + Y_{\rm c} = \frac{3}{8} \end{cases}$$

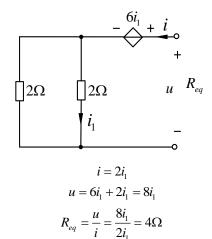
13.如图所示电路中,非线性图电阻的伏安关系为 $u=3i^2$ (i>0),求:(1) 非线性电阻左侧电路的戴维南等效电路;(2) 求u、i。



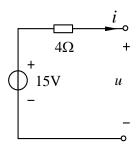
【解】(1) 求开路电压 u_{oc}



(2) 除源求 R_{eq}



(3) 戴维南等效电路



端口 VAR 为

u = 15 - 4i

则

$$3i^2 = 15 - 4i$$

解之得

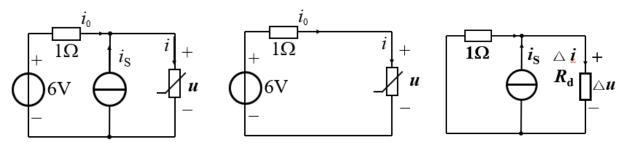
$$\begin{cases} i = \frac{5}{3} A \\ i = -3A(\pounds) \end{cases}$$

所以

$$\begin{cases} u = \frac{25}{3} V \\ i = \frac{5}{3} A \end{cases}$$

14. 求电路在静态工作点处由小信号所产生的 u(t)和 i(t)。已知 $i_S(t)=0.5\cos(\omega t)$, 非线性电阻的伏安特性为

$$i = g(u) = \begin{cases} u^2 & (u > 0) \\ 0 & (u < 0) \end{cases}$$



【解】求电路的静态工作点,令
$$i_{\rm S}(t)=0$$
,
$$\begin{cases} u=6-1\times i_0 \\ i=u^2=i_0 \end{cases}$$
 , $u^2+u-6=0$, :
$$\begin{cases} u=2{\rm V} \\ u=-3{\rm V} \end{cases}$$
 (舍弃)

静态工作点为: $U_Q = 2V, I_Q = U_Q^2 = 4A$;

动态电阻: $R_{\rm d}=1\!\!\left/rac{{
m d}i}{{
m d}u}
ight|_{u=2}=1/2u$ $=0.25\Omega$,则可作出静态工作点处的小信号等效电路,并求扰动量 。

$$\Delta u(t) = \frac{i_{\rm S}}{G + G_{\rm d}} = \frac{0.5\cos(\omega t)}{1 + 4} V = 0.1\cos(\omega t) V$$

$$\Delta i(t) = u_1(t) \times \frac{1}{R_d} = 4 \times 0.1 \cos(\omega t) A = 0.4 \cos(\omega t) A;$$

$$u(t) = U_Q + \Delta u_1(t) = [2 + 0.1\cos(\omega t)]V$$

$$i(t) = I_Q + \Delta i_1(t) = [4 + 0.4\cos(\omega t)]A$$