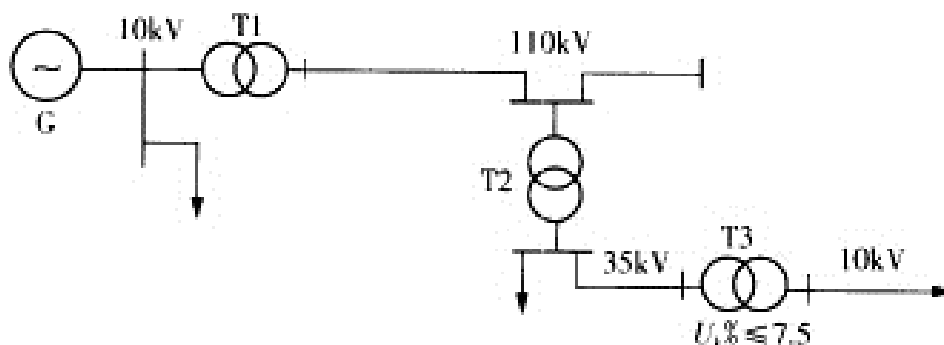


第一章作业

1.1 电力系统接线如题图所示，电网各级电压示于图中。试求：

(1) 发电机 G 和变压器 T1、T2、T3 高低压侧绕组的额定电压；

(2) 设变压器 T1 工作于+2.5%抽头，T2 工作于主抽头，T3 工作于-5%抽头，求各变压器的实际变比。



解：(1) 注意：区分高压侧、低压侧与一次侧、二次侧的概念。

发电机 G：10.5kV；

变压器 T1：10.5/121kV；

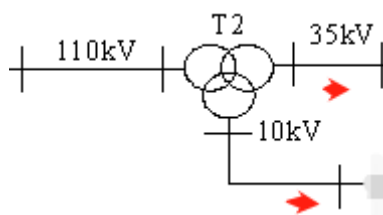
变压器 T2：110/38.5kV；

变压器 T3：35/10.5kV；

注意：三角符号，不要看成负荷；三绕组变压器相同的原理

■ 变压器额定电压的特殊情况：

- 当变压器直接和发电机相联时，一次侧额定电压 $U_{TN-1} = 105\% U_N$
- 当变压器漏抗较小（短路电压百分数<7%）或变压器二次侧直接与负荷相联或电压等级特别高时，二次侧额定电压 $U_{TN-2} = 105\% U_N$ 。



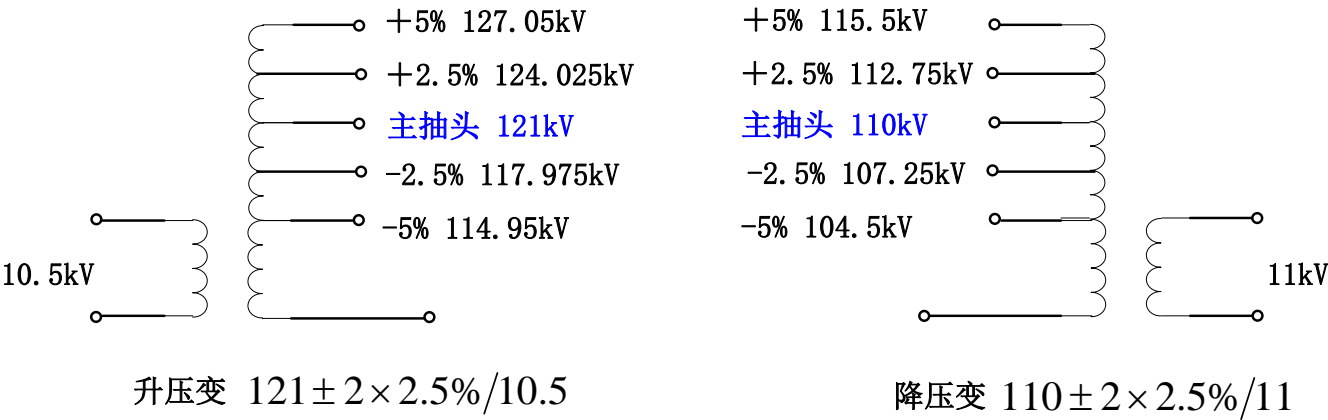
110/38.5/11kV

(2)注意：变压器抽头设置于高压侧，高压侧的实际电压取决于抽头位置。

变压器 T1: 10.5/124.02kV(T1 工作于+2.5%抽头: 高压侧实际电压为 $U_N \times 102.5\%$);

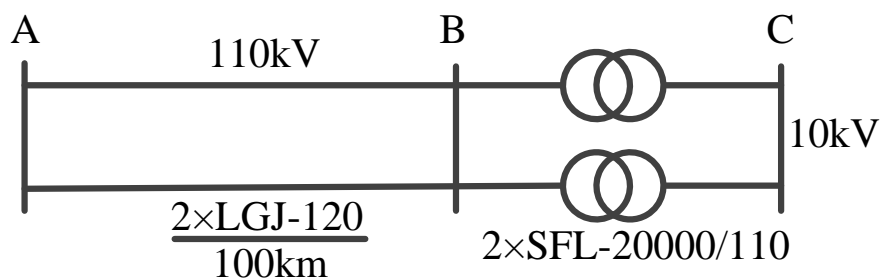
变压器 T2: 110/38.5kV (T2 工作于主抽头: 高压侧实际电压为 U_N);

变压器 T3: 33.25/11kV (T3 工作于-5%抽头: 高压侧实际电压为 $U_N \times 95\%$);



第二章作业

2.1 部分电力网络的结构如图所示，导线的排列方式也示于图中，LGJ-120 每公里参数：温度 20° 时每公里电阻： $r_{20}=0.27\Omega/\text{km}$ ，导线水平排列，相间距离 3.5m ，导线直径 15.2mm 。SFL-20000/110 型变压器的特性数据：空载损耗 $P_0=22\text{kW}$ ；空载电流百分数 $I_0\%=0.8$ ；短路损耗 $P_k=135\text{kW}$ ；短路电压百分数 $U_k\%=10.5$ 。



试求：(a) 40°C 时每公里线路的参数。(b) 变压器的参数。(c) 并列运行时的等值参数和等值电路。

解：(a) 40°C 时每公里线路的参数

查表可得 LGJ-120 每公里参数如下：

温度 20° 时每公里电阻： $r_{20}=0.27\Omega/\text{km}$ ；

得温度 40° 时每公里电阻： $r_1=r_{40}=r_{20}[1+\alpha(t-20)]=0.289\Omega/\text{km}$ ；

每公里电抗：

$$x_1 = 0.1445 \lg(Dm/r) + 0.0157 = 0.1445 \lg(\sqrt[3]{3500 * 3500 * 3500 * 2/7.6}) + 0.0157 = 0.415\Omega/\text{km}；$$

每公里电纳： $b_1 = 7.58/\lg(Dm/r) \times 10^{-6} = 2.74 * 10^{-6} \text{ S/km}$ ；

每公里电导： $g_1=0 \text{ S/km}$ ；

(b) 变压器的参数（归算至 110kV 侧，以便形成网络等值电路）

参数备注：S-三相；F-自然循环吹风冷却；L-铝芯绕组；1-设计序号，代表性能参数，现在一般是 9 型的；20000-代表变压器容量为 20000kVA ；110 代表高压侧为 110kV 电压等级的。

$$R_T = \frac{P_k}{1000} \frac{U_N^2}{S_N^2} = \frac{135}{1000} \frac{110^2}{20^2} \Omega = 4.08 \Omega$$

$$X_T = \frac{U_k \% U_N^2}{100 S_N} = \frac{10.5}{100} * \frac{110^2}{20} \Omega = 63.5 \Omega$$

$$G_T = \frac{P_0}{1000 U_N^2} = \frac{22}{1000} \frac{1}{110^2} S = 1.82 * 10^{-6} S$$

$$B_T = \frac{I_0 \% S_N}{100 U_N^2} = \frac{0.8}{100} * \frac{20}{110^2} S = 13.2 * 10^{-6} S$$

注意：容量的单位为 MVA。

(c) 并列运行时的等值参数和等值电路（并联时阻抗减半，导纳加倍）

线路长度 $l=100\text{km}$ ，则双回并联运行的阻抗和电纳分别为：

$$Z = \frac{1}{2} (r_1 + jx_1) l = \frac{1}{2} (0.289 + j0.415) * 100 \Omega = 14.45 + j20.15 \Omega$$

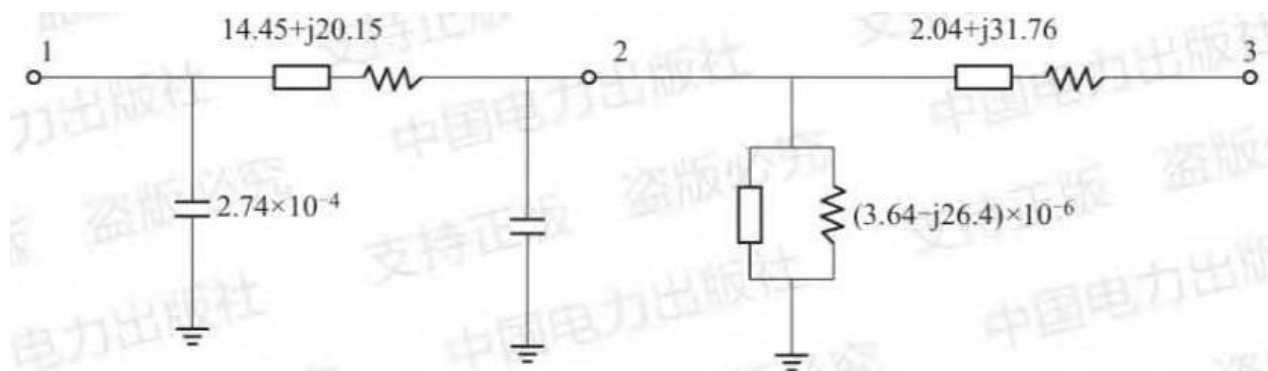
$$\frac{1}{2} B = \frac{1}{2} * 2 (b_1 l) \Omega = \frac{1}{2} (2 * 2.74 * 10^{-6} * 100) = 2.74 * 10^{-4} S$$

并联变压器参数

$$Z_T = \frac{1}{2} (R_T + jX_T) = \frac{1}{2} * (4.08 + j63.5) \Omega = 2.04 + j31.76 \Omega$$

$$Y_T = 2 (G_T - jB_T) = 2 * (1.82 - j13.2) * 10^{-6} \Omega = (3.64 - j26.4) * 10^{-6} S$$

等值电路图如下（参数要带上单位）：



2.2 题

某降压变电所中装有一台 SSPSL-31500/110 型三相三绕组变压器, 铭牌上数据为: 容量比 31500/31500/31500kVA、电压比 110/38.5/11kV、 $P_0=46.8\text{kW}$ 、 $I_0\%=0.9$, 短路电压和短路损耗见下表。

试求:

- (1) 变压器绕组的阻抗和导纳 (归算到高压侧);
- (2) 作变压器的等值电路。

绕组	高压-中压	高压-低压	中压-低压
短路电压 $U_k\%$	17	10.5	6
短路损耗 $P_k(\text{kW})$	217	200.7	158.6

解:

(1) 变压器绕组的阻抗和导纳 (归算到高压侧: 即使不给出变比, 由型号也可以看出高压侧电压);

①各绕组的等值电阻

$$P_{k1} = \frac{1}{2}(P_{k(1-2)} + P_{k(1-3)} - P_{k(2-3)}) = \frac{1}{2}(217 + 200.7 - 158.6)\text{kW} = 129.55\text{kW}$$

$$P_{k2} = \frac{1}{2}(P_{k(1-2)} + P_{k(2-3)} - P_{k(1-3)}) = \frac{1}{2}(217 + 158.6 - 200.7)\text{kW} = 87.45\text{kW}$$

$$P_{k3} = \frac{1}{2}(P_{k(1-3)} + P_{k(2-3)} - P_{k(1-2)}) = \frac{1}{2}(200.7 + 158.6 - 217)\text{kW} = 71.15\text{kW}$$

$$R_{T1} = \frac{P_{k1} U_N^2}{1000 S_N^2} = \frac{129.55 * 110^2}{1000 * 31.5^2} \Omega = 1.58 \Omega$$

$$R_{T2} = \frac{P_{k2} U_N^2}{1000 S_N^2} = \frac{87.45 * 110^2}{1000 * 31.5^2} \Omega = 1.07 \Omega$$

$$R_{T3} = \frac{P_{k3} U_N^2}{1000 S_N^2} = \frac{71.15 * 110^2}{1000 * 31.5^2} \Omega = 0.87 \Omega$$

或

$$R_{T2} = R_{T1} \frac{P_{k2}}{P_{k1}} = 1.58 * \frac{87.45}{129.55} \Omega = 1.07 \Omega$$

$$R_{T3} = R_{T1} \frac{P_{k3}}{P_{k1}} = 1.58 * \frac{71.15}{129.55} \Omega = 0.87 \Omega$$

②各绕组的等值电抗

$$U_{k1} \% = \frac{1}{2} (U_{k(1-2)} \% + U_{k(1-3)} \% - U_{k(2-3)} \%) = \frac{1}{2} (17 + 10.5 - 6) = 10.75$$

$$U_{k2} \% = \frac{1}{2} (U_{k(1-2)} \% + U_{k(2-3)} \% - U_{k(1-3)} \%) = \frac{1}{2} (17 + 6 - 10.5) = 6.25$$

$$U_{k3} \% = \frac{1}{2} (U_{k(1-3)} \% + U_{k(2-3)} \% - U_{k(1-2)} \%) = \frac{1}{2} (10.5 + 6 - 17) = -0.25 \approx 0$$

$$X_{T1} = \frac{U_{k1} \%}{100} * \frac{U_N^2}{S_N} = \frac{10.75}{100} * \frac{110^2}{31.5} \Omega = 41.29 \Omega$$

$$X_{T2} = 24.01 \Omega$$

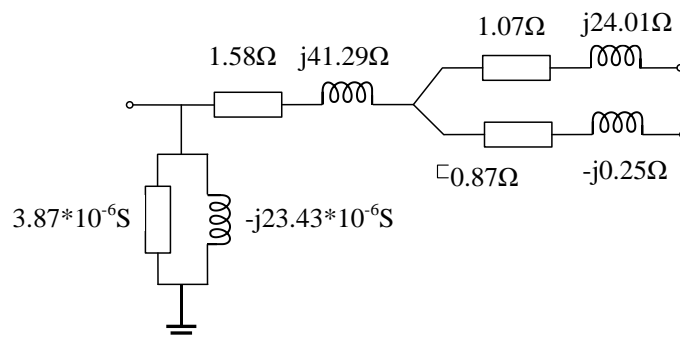
$$X_{T3} \approx 0 \Omega$$

③变压器的导纳

$$G_T = \frac{P_0}{1000 U_N^2} = \frac{46.8}{1000 * 110^2} S = 3.87 * 10^{-6} S$$

$$B_T = \frac{I_0 \%}{100} * \frac{S_N}{U_N^2} = \frac{0.9}{100} * \frac{31.5}{110^2} S = 23.43 * 10^{-6} S$$

(2) 等值电路如下 (最好能写成各参数的数值及单位):

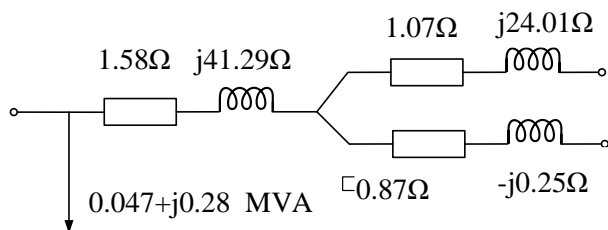


(注意: B_T 前符号为负)

补充: 额定电压下变压器并联支路 (即激磁支路) 的空载损耗;

$$\Delta \tilde{S}_{YT} = U_N^2 Y_T^* = 110^2 \times (3.87 + j23.43) \times 10^{-6} = 0.047 + j0.28 \text{ MVA}$$

相应的等值电路图



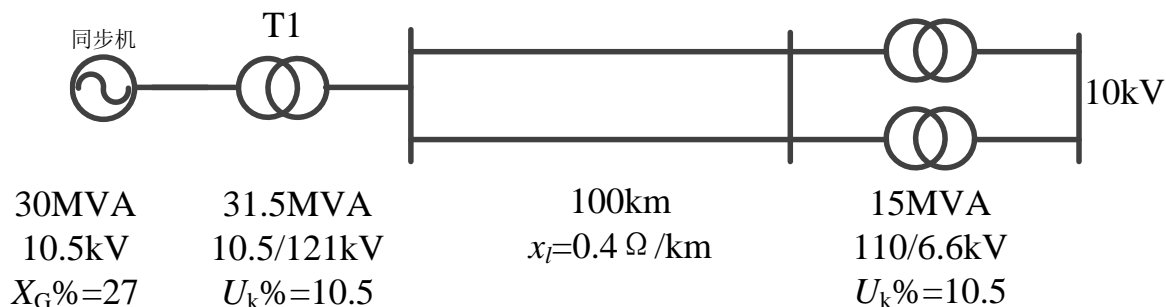
2.4 题

试作图中电力系统以标么值表示的电抗图：

(a) 取 $S_B=100\text{MVA}$, $U_B=100\text{kV}$ 时的电抗图；

(b) 取 $S_B=100\text{MVA}$, $U_B=U_{av}$ 时的电抗图；

注：发电机电抗的求法 $X_G = \frac{X_G\%}{100} \frac{U_N^2}{S_N}$



(6kV)

解：电抗的有名值计算：

$$X'_G = \frac{X_G\%}{100} \frac{U_N^2}{S_N} = \frac{27}{100} \frac{10.5^2}{30} = 0.99 \Omega$$

$$X_{T1} = \frac{U_{k1}\%}{100} \frac{U_N^2}{S_N} = \frac{10.5}{100} \frac{121^2}{31.5} = 48.8 \Omega$$

$$X_l = x_l \times l = 0.4 \times 100 = 40.0 \Omega$$

$$X_{T2} = X_{T3} = \frac{U_{k2}\%}{100} \frac{U_N^2}{S_N} = \frac{10.5}{100} \frac{110^2}{15} = 84.7 \Omega$$

(a) $S_B=100\text{MVA}$, $U_B=100\text{kV}$ 时的电抗图；

题目分析——参数归算法：先将各级的有名值参数都归算到基本级，再除以基本级的基准值，折算为标么值

①确定基本级及基准值：

选取 110kV 作为基本级，基本级基准电压为 $U_B=100\text{kV}$ ，取全网基准功率 $S_B=100\text{MVA}$ 。

$$\text{基本级的阻抗基准值 } Z_B = \frac{U_B^2}{S_B} = \frac{100^2}{100} = 100$$

②将各级有名值参数都归算到基本级：除 X'_G 外，归算后有名值均不变。

$$X_G = X'_G * k^2 = X'_G \left(\frac{121}{10.5} \right)^2 = 0.99 * \left(\frac{121}{10.5} \right)^2 = 131.47 \Omega$$

③将归算后的有名值除以基本级的基准值，折算为标么值（无单位）：

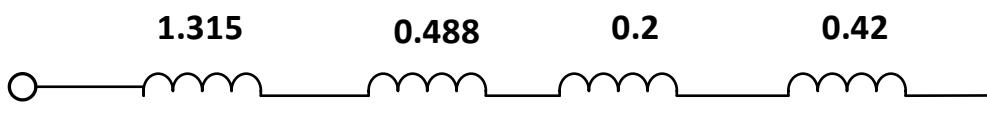
$$X_{G*} = \frac{X_G}{Z_B} = \frac{131.47}{100} = 1.315$$

$$X_{T1*} = \frac{X_{T1}}{Z_B} = \frac{48.8}{100} = 0.488$$

$$X_{l*} = \frac{X_l}{Z_B} = \frac{40}{100} = 0.4$$

$$X_{T2*} = \frac{X_{T2}}{Z_B} = \frac{84.7}{100} = 0.847$$

阻抗图：



题目分析——基准值归算法：先将基本级的基准值归算到各电压等级，再将各级未经归算的有名值除以各级的基准值，折算为标么值。

①确定基本级及基准值：

选取 110kV 作为基本级，基本级基准电压为 $U_B=100\text{kV}$ ，取全网基准功率 $S_B=100\text{MVA}$ 。

$$\text{基本级的阻抗基准值 } Z_B = \frac{U_B^2}{S_B} = \frac{100^2}{100} = 100$$

②将基本级的阻抗和导纳基准值 (Z_B 、 Y_B) 归算到各电压等级 (因为 S_B 不变, 也相当于将基准级电压归算至其他各级电压)。

主要是从 110kV 侧归算到 10kV 侧

$$U'_{B(10)} = \frac{U_B}{k} = \frac{U_B}{\frac{121}{10.5}} = \frac{100}{121} * 10.5 = 8.68 \text{ (kV)}$$

③参数标么化: 将各级未经归算的有名值除以本级的基准值, 折算为标么值。(无单位):

$$X_{G*} = \frac{X'_G}{Z'_{B(10)}} = X'_G * \frac{S_B}{U'^2_{B(10)}} = \frac{0.99 * 100}{8.68 * 8.68} = 1.314$$

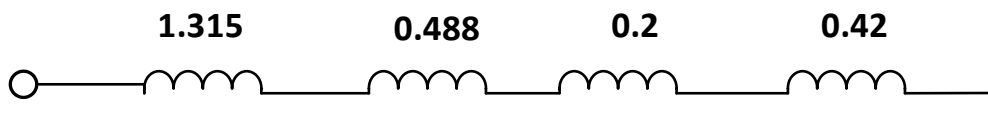
$$\text{解释 } X_{G*} = \frac{X'_G}{Z'_{B(10)}} = X'_G * \frac{S_B}{U'^2_{B(10)}} = X'_G * \frac{S_B}{\frac{U_B^2}{k^2}} = X'_G * k^2 * \frac{S_B}{U_B^2} = \frac{X_G}{Z_B}$$

$$X_{T1*} = \frac{X_{T1}}{Z_B} = \frac{48.8}{100} = 0.488$$

$$X_{l*} = \frac{X_l}{Z_B} = \frac{40}{100} = 0.4$$

$$X_{T2*} = \frac{X_{T2}}{Z_B} = \frac{84.7}{100} = 0.847$$

(b) $S_B=100\text{MVA}$, $U_B=U_{av}=U_N$ 时的电抗图;



(b)概念: 线路平均额定电压 U_{av} : 约定为比线路额定电压高 5% 的电压系列, 例如 230, 115, 10.5, 6.3。

题目分析: 将线路平均额定电压 U_{av} 选为电压为基准电压, 将有名值参数归算至线路平均额定电压 (用线路平均额定电压计算变压器有名值参数)。 $Z_B = \frac{U_B^2}{S_B} = \frac{U_{av}^2}{S_B}$

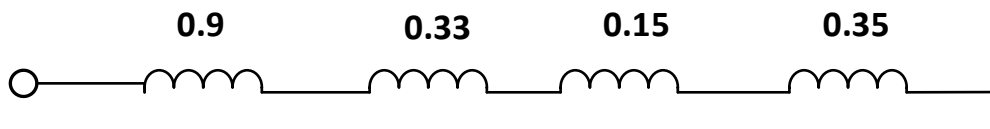
$$X_{G*} = \frac{X_G \% U_{av}^2}{100 S_N} \frac{1}{Z_B} = \frac{X_G \% U_{av}^2}{100 S_N} \frac{S_B}{U_{av}^2} = \frac{X_G \% S_B}{100 S_N} = \frac{27}{100} \frac{100}{30} = 0.9$$

$$X_{T1*} = \frac{U_{k1} \% U_{av}^2}{100 S_N} \frac{1}{Z_B} = \frac{U_{k1} \% U_{av}^2}{100 S_N} \frac{S_B}{U_{av}^2} = \frac{U_{k1} \% S_B}{100 S_N} = \frac{10.5}{100} \frac{100}{31.5} = 0.33$$

$$X_{l*} = \mathbf{X_l} \frac{\mathbf{1}}{Z_B} = \mathbf{X_l} \frac{S_B}{U_{av}^2} = 40 \times \frac{100}{\mathbf{115}^2} = 0.30$$

$$X_{T2*} = \frac{U_{k2\%}}{\mathbf{100}} \frac{S_B}{S_N} = \frac{10.5}{100} \frac{100}{15} = 0.70$$

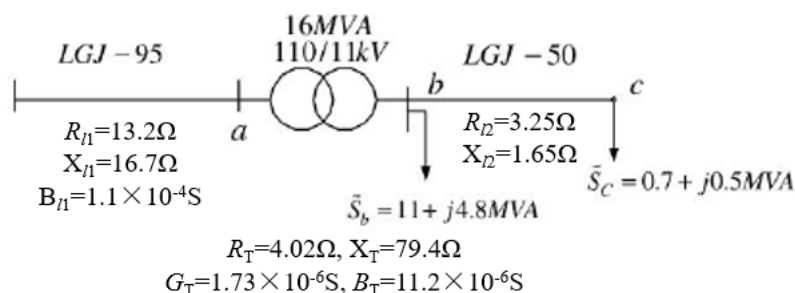
阻抗图：



第三章作业

3.1 题

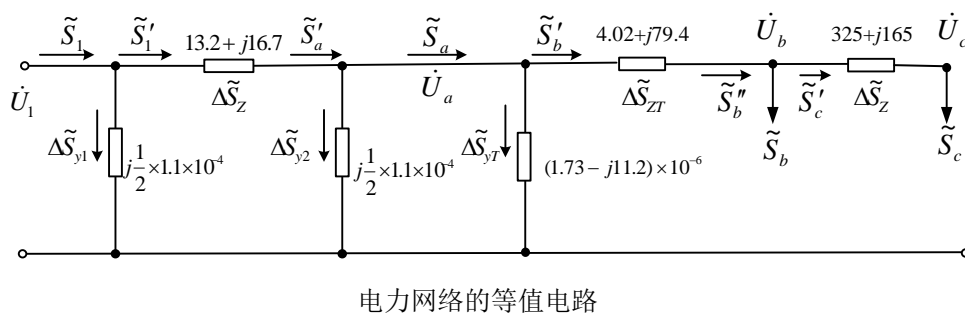
1、电力网络如图所示。已知始端电压 117kV，c 点负荷为 $0.7+j0.5\text{MVA}$ ，b 点负荷为 $11+j4.8\text{MVA}$ ，计算电网始端功率和末端电压。



解：第一种方法：简化解法

(1) 选取 110kV 作为电压的基本级，计算网络参数，并画出等值电路。

其中 LGJ-50 线路参数要归算到 110kV 侧，则应当乘上 $k^2=100$ 。(备注：能给出等值电路，并标注出各功率符号，方便下一步计算)



(2) 计算潮流分布

根据画出的电力网络等值电路可见：已知 c 点负荷 $\tilde{S}_c = 0.7 + j0.5\text{MVA}$ ，b 点负荷 $\tilde{S}_b = 11 + j4.8\text{MVA}$ ，已知始端电压 $U_1 = 117\text{kV}$ 。本网为辐射形电网，并且已知末端功率和始端电压，求潮流分布，因此采用逐步渐近法进行计算。

① 先求功率分布： \tilde{S}_1 $\leftarrow \tilde{S}_c$ 设电压为 U_N

$$\tilde{S}_c = 0.7 + j0.5\text{MVA}$$

$$\Delta \tilde{S}_Z = \frac{P_c^2 + Q_c^2}{U_N^2} (R + jX) = \frac{0.7^2 + 0.5^2}{110^2} \times (325 + j165) = 0.02 + j0.01 \text{ MVA}$$

$$\tilde{S}'_c = \tilde{S}_c + \Delta \tilde{S}_Z = 0.7 + j0.5 + 0.02 + j0.01 = 0.72 + j0.51 \text{ MVA}$$

$$\tilde{S}''_b = \tilde{S}'_c + \tilde{S}_b = 0.72 + j0.51 + 11 + j4.8 = 11.72 + j5.31 \text{ MVA}$$

$$\Delta \tilde{S}_{ZT} = \frac{P_b'^2 + Q_b'^2}{U_N^2} (R_T + jX_T) = \frac{11.72^2 + 5.31^2}{110^2} \times (4.02 + j79.4) = 0.055 + j1.09 \text{ MVA}$$

$$\tilde{S}'_b = \tilde{S}''_b + \Delta \tilde{S}_{ZT} = 11.77 + j6.4 \text{ MVA}$$

$$\Delta \tilde{S}_{YT} = U_N^2 Y^* = U_N^2 (G_T + jB_T) = 110^2 \times (1.73 + j11.2) \times 10^{-6} = 0.021 + j0.136 \text{ MVA}$$

$$\Delta \tilde{S}_{Y2} = -j \frac{B}{2} U_N^2 = -j \frac{1}{2} \times 1.1 \times 10^{-4} \times 110^2 = -j0.665 \text{ MVAR}$$

$$\tilde{S}'_a = \tilde{S}'_b + \Delta \tilde{S}_{YT} + \Delta \tilde{S}_{Y2} = 11.8 + j5.87 \text{ MVA}$$

$$\Delta \tilde{S}_Z = \frac{P_a'^2 + Q_a'^2}{U_N^2} (R + jX) = \frac{11.8^2 + 5.87^2}{110^2} \times (13.2 + j16.7) = 0.19 + j0.24 \text{ MVA}$$

$$\tilde{S}'_1 = \tilde{S}'_a + \Delta \tilde{S}_Z = 11.99 + j6.11 \text{ MVA}$$

$$\Delta \tilde{S}_{Y1} = -j \frac{B}{2} U_1^2 = -j \frac{1}{2} \times 1.1 \times 10^{-4} \times 117^2 = -j0.75 \text{ MVAR}$$

$$\tilde{S}_1 = \tilde{S}'_1 + \Delta \tilde{S}_{Y1} = 11.99 + j5.36 \text{ MVA}$$

②再求电压分布: $U_1 \longrightarrow U_c$

LGJ-95 线路上的电压损耗

$$\Delta U_1 = \frac{P'_1 R + Q'_1 X}{U_1} = \frac{11.99 \times 13.2 + 6.11 \times 16.7}{117} = 2.22 \text{ kV}$$

$$\delta U_1 = \frac{P'_1 X - Q'_1 R}{U_1} = \frac{11.99 \times 16.7 - 6.11 \times 13.2}{117} = 1.02 \text{ kV}$$

$$\text{则 } U_a = \sqrt{(U_1 - \Delta U_1)^2 + (\delta U_1)^2} = 114.78 \text{ kV}$$

$$\delta_a = \arctan \frac{-1.02}{117 - 2.22} = -0.51^\circ$$

$$\dot{U}_a = 114.78 \angle -0.51^\circ$$

变压器上电压损耗

$$\Delta U_T = \frac{P'_b R_T + Q'_b X_T}{U_a} = \frac{11.77 \times 4.02 + 6.4 \times 79.4}{114.78} = 4.84 \text{ kV}$$

$$\delta U_T = \frac{P'_b X - Q'_b R}{U_a} = \frac{11.77 \times 79.4 - 6.4 \times 4.02}{114.78} = 7.92 \text{ kV}$$

$$\text{则 } U_b = \sqrt{(U_a - \Delta U_T)^2 + (\delta U_T)^2} = 110.22 \text{ kV}$$

$$\delta_b = \arctan \frac{-7.92}{114.78 - 4.84} = -4.12^\circ$$

$$\dot{U}_b = 110.22 \angle -4.12^\circ - 0.51^\circ = 110.22 \angle -4.63^\circ$$

LGJ-50 线路上的电压损耗

$$\Delta U_2 = \frac{P'_C R + Q'_C X}{U_b} = \frac{0.72 \times 325 + 0.51 \times 165}{110.22} = 2.89 \text{ kV}$$

$$\delta U_2 = \frac{P'_C X - Q'_C R}{U_b} = \frac{0.72 \times 165 - 0.51 \times 325}{110.22} = -0.43 \text{ kV}$$

$$U_c = \sqrt{(U_b - \Delta U_2)^2 + (\delta U_2)^2} = 107.33 \text{ kV}$$

$$\delta_c = \arctan \frac{0.43}{110.22 - 2.89} = 0.23^\circ$$

$$\dot{U}_a = 107.33 \angle 0.23^\circ - 4.63^\circ = 107.33 \angle -4.4^\circ$$

如果忽略电压降落的横分量，计算结果如下：

LGJ-95 线路上的电压损耗

$$\Delta U_1 = \frac{P'_1 R + Q'_1 X}{U_1} = \frac{11.99 \times 13.2 + 6.11 \times 16.7}{117} = 2.22 \text{ kV}$$

$$a \text{ 点电压 } U_a = U_1 - \Delta U_1 = 117 - 2.22 = 114.78 \text{ kV}$$

$$\text{变压器上电压损耗 } \Delta U_T = \frac{P'_b R_T + Q'_b X_T}{U_a} = \frac{11.77 \times 4.02 + 6.4 \times 79.4}{114.78} = 4.84 \text{ kV}$$

$$b \text{ 点电压 } U_b = U_a - \Delta U_T = 114.78 - 4.84 = 109.94 \text{ kV}$$

LGJ-50 线路上的电压损耗

$$\Delta U_2 = \frac{P'_C R + Q'_C X}{U_b} = \frac{0.72 \times 325 + 0.51 \times 165}{109.94} = 2.89 \text{ kV}$$

$$c \text{ 点电压 } U_c = U_b - \Delta U_2 = 109.94 - 2.89 = 107.05 \text{ kV}$$

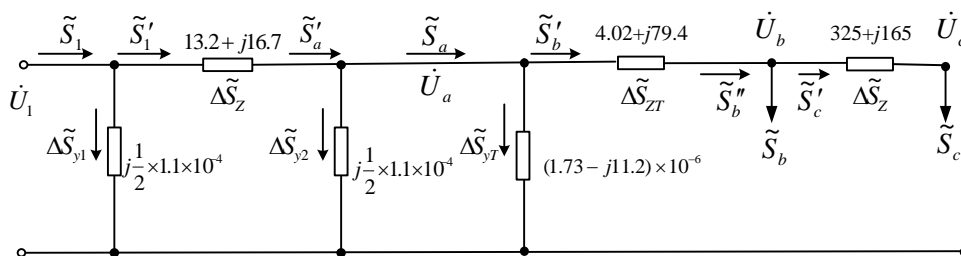
$$b \text{ 点实际电压: } U'_b = 109.94 \times \frac{11}{110} = 10.994 \text{ kV}$$

$$c \text{ 点实际电压: } U'_c = 107.05 \times \frac{11}{110} = 10.705 \text{ kV}$$

第二种方法：迭代解法（只迭代一次）

（1）选取 110kV 作为电压的基本级，计算网络参数，并画出等值电路。

跟第一步方法一致



电力网络的等值电路

（2）计算潮流分布

假设母线 c 归算到 110kV 侧的电压是 $\dot{U}_c = 110 \angle 0^\circ$

①先由末端向始端求潮流分布（同时求电压和功率）

$$\tilde{S}_c = 0.7 + j0.5 \text{ MVA}$$

LGJ-50 线路中的电压降落：

$$\Delta U_2 = \frac{P_c R + Q_c X}{U_c} = \frac{0.7 \times 325 + 0.5 \times 165}{110} = 2.82 \text{ kV}$$

$$\text{则 } b \text{ 点电压 } U_b = U_c + \Delta U_2 = 110 + 0.95 = 112.82 \text{ kV}$$

LGJ-50 线路的功率损耗：

$$\Delta \tilde{S}_z = \frac{P_c^2 + Q_c^2}{U_c^2} (R + jX) = \frac{0.7^2 + 0.5^2}{110^2} \times (325 + j165) = 0.02 + j0.01 \text{ MVA}$$

LGJ-50 线路首端功率：

$$\tilde{S}'_c = \tilde{S}_c + \Delta \tilde{S}_z = 0.7 + j0.5 + 0.02 + j0.01 = 0.72 + j0.51 \text{ MVA}$$

变压器末端功率

$$\tilde{S}''_b = \tilde{S}'_c + \tilde{S}_b = 0.72 + j0.51 + 11 + j4.8 = 11.72 + j5.31 \text{ MVA}$$

变压器阻抗支路的功率损耗

$$\Delta \tilde{S}_{zT} = \frac{P_b'^2 + Q_b'^2}{U_b^2} (R_T + jX_T) = \frac{11.72^2 + 5.31^2}{112.82^2} \times (4.02 + j79.4) = 0.053 + j1.033 \text{ MVA}$$

变压器首端功率

$$\tilde{S}'_b = \tilde{S}''_b + \Delta \tilde{S}_{zT} = 11.72 + j5.31 + 0.053 + j1.033 = 11.773 + j6.343 \text{ MVA}$$

变压器上的电压降落：

$$\Delta U_T = \frac{P_b'' R_T + Q_b'' X_T}{U_b} = \frac{11.72 \times 4.02 + 5.31 \times 79.4}{112.82} = 4.15 \text{ kV}$$

则 a 点电压 $U_a = U_b + \Delta U_T = 112.82 + 4.15 = 116.97 \text{ kV}$

变压器并联支路和 LGJ-95 线路末端并联支路功率损耗

$$\Delta \tilde{S}_{YT} = U_a^2 Y^* = U_a^2 (G_T + jB_T) = 116.97^2 \times (1.73 + j11.2) \times 10^{-6} = 0.024 + j0.153 \text{ MVA}$$

$$\Delta \tilde{S}_{Y2} = -j \frac{B}{2} U_a^2 = -j \frac{1}{2} \times 1.1 \times 10^{-4} \times 116.97^2 = -j0.75 \text{ MVA}$$

$$\tilde{S}'_a = \tilde{S}'_b + \Delta \tilde{S}_{YT} + \Delta \tilde{S}_{Y2} = 11.773 + j6.343 + 0.024 + j0.153 - j0.75 = 11.797 + j5.746 \text{ MVA}$$

线路 LGJ-95 上的功率损耗:

$$\Delta \tilde{S}_Z = \frac{P_a'^2 + Q_a'^2}{U_a^2} (R + jX) = \frac{11.797^2 + 5.746^2}{116.97^2} \times (13.2 + j16.7) = 0.166 + j0.21 \text{ MVA}$$

线路阻抗首端功率

$$\tilde{S}'_1 = \tilde{S}'_a + \Delta \tilde{S}_Z = 11.797 + j5.746 + 0.166 + j0.21 = 11.963 + j5.956 \text{ MVA}$$

线路 LGJ-95 上的电压降落:

$$\Delta U_1 = \frac{P_a' R + Q_a' X}{U_a} = \frac{11.797 \times 13.2 + 5.746 \times 16.7}{116.97} = 2.15 \text{ kV}$$

则首端电压

$$U_1 = U_a + \Delta U_1 = 116.97 + 2.15 = 119.12 \text{ kV}$$

电压误差

$$|119.12 - 117| = 2.12 \text{ kV}$$

线路 LGJ-95 首端支路的功率损耗:

$$\Delta \tilde{S}_{Y1} = -j \frac{B}{2} U_1^2 = -j \frac{1}{2} \times 1.1 \times 10^{-4} \times 119.12^2 = -j0.78 \text{ MVA}$$

线路 LGJ-95 首端的功率:

$$\tilde{S}_1 = \tilde{S}'_1 + \Delta \tilde{S}_{Y1} = 11.963 + j5.956 - j0.78 = 11.963 - j5.176 \text{ MVA}$$

②再由已知首端电压 117kV 和第一步求得的功率从首端向末端求潮流分布（同时求电压和功率）

线路 LGJ-95 上的电压降落

$$\Delta U_1 = \frac{P_1' R + Q_1' X}{U_1} = \frac{11.963 \times 13.2 + 5.956 \times 16.7}{117} = 2.2 \text{ kV}$$

母线 a 的电压

$$U_a = U_1 - \Delta U_1 = 117 - 2.2 = 114.8 \text{ kV}$$

线路 LGJ-95 阻抗的功率损耗

$$\Delta \tilde{S}_Z = \frac{P_1'^2 + Q_1'^2}{U_1^2} (R + jX) = \frac{11.963^2 + 5.956^2}{117^2} \times (13.2 + j16.7) = 0.172 + j0.218 \text{ MVA}$$

线路 LGJ-95 末端导纳支路的功率损耗

$$\Delta \tilde{S}_{Y2} = -j \frac{B}{2} U_a^2 = -j \frac{1}{2} \times 1.1 \times 10^{-4} \times 114.8^2 = -j0.725 \text{MVA}$$

变压器导纳支路功率损耗

$$\Delta \tilde{S}_{YT} = U_a^2 Y^* = U_a^2 (G_T + jB_T) = 114.8^2 \times (1.73 + j11.2) \times 10^{-6} = 0.023 + j0.148 \text{MVA}$$

变压器阻抗支路首端功率

$$\begin{aligned} \tilde{S}'_b &= \tilde{S}'_1 - \Delta \tilde{S}_Z - \Delta \tilde{S}_{Y2} - \Delta \tilde{S}_{YT} = 11.963 + j5.956 - 0.172 - j0.218 + j0.725 - 0.023 - j0.148 \\ &= 11.768 + j6.315 \text{MVA} \end{aligned}$$

变压器中的电压跌落

$$\Delta U_T = \frac{P'_b R_T + Q'_b X_T}{U_a} = \frac{11.768 \times 4.02 + 6.315 \times 79.4}{114.8} = 4.78 \text{kV}$$

母线 b 的电压是

$$U_b = U_a - \Delta U_T = 114.8 - 4.78 = 110.02 \text{kV}$$

变压器阻抗支路中的功率损耗

$$\Delta \tilde{S}_{ZT} = \frac{P_b'^2 + Q_b'^2}{U_a^2} (R_T + jX_T) = \frac{11.768^2 + 6.315^2}{114.8^2} \times (4.02 + j79.4) = 0.054 + j1.07 \text{MVA}$$

LGJ-50 线路阻抗首端功率

$$\tilde{S}'_c = \tilde{S}'_b - \Delta \tilde{S}_{ZT} - \tilde{S}_b = 11.768 + j6.315 - 0.054 - j1.07 - 11 - j4.8 = 0.714 + j0.445 \text{MVA}$$

LGJ-50 线路阻抗支路功率损耗：

$$\Delta \tilde{S}_Z = \frac{P_c'^2 + Q_c'^2}{U_b^2} (R + jX) = \frac{0.714^2 + 0.445^2}{110.02^2} \times (325 + j165) = 0.019 + j0.01 \text{MVA}$$

LGJ-50 线路末端功率：

$$\tilde{S}_c = \tilde{S}'_c - \Delta \tilde{S}_Z = 0.714 + j0.445 - 0.019 - j0.01 = 0.695 + j0.435 \text{MVA}$$

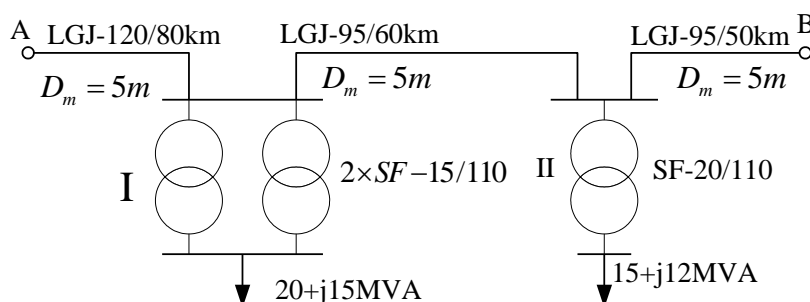
LGJ-50 线路的电压跌落

$$\Delta U_2 = \frac{P'_c R + Q'_c X}{U_b} = \frac{0.714 \times 325 + 0.445 \times 165}{110.02} = 2.78 \text{kV}$$

母线 c' 的电压

$$U'_c = U_b - \Delta U_2 = 110.02 - 2.78 = 107.24 \text{kV}$$

3-2：两端供电网络如图所示。已知电源 A 点电压 117KV，电源端 B 点电压 112KV，计算网络功率分布和电压分布。



SF-15/110: 额定变比110/11kV, $p_k = 128\text{kW}$, $p_0 = 40.5\text{kW}$, $U_k\% = 10.5$, $I_0\% = 3.5$

SF-20/110: 额定变比110/11kV, $p_k = 157\text{kW}$, $p_0 = 48.6\text{kW}$, $U_k\% = 10.5$, $I_0\% = 2.3$

解:

一、选取 110kV 作为电压的基本级, 计算网络参数, 并画出等值电路

线路 L_1 : LGJ-120/80km, $D_m = 5\text{m}$

查表: $r_0 = 0.27\Omega/\text{km}$, $x_0 = 0.423\Omega/\text{km}$, $b_0 = 2.69 \times 10^{-6}\text{s}/\text{km}$

$$R_{L1} = 0.27 \times 80 = 21.6\Omega, X_{L1} = 33.84\Omega, B_{L1} = 2.15 \times 10^{-4}\text{s}$$

线路导纳上的功率损耗

$$\Delta \bar{S}_{YL1} = -j \frac{B_{L1}}{2} U_N^2 = -j \frac{1}{2} \times 2.15 \times 10^{-4} \times 110^2 = -j1.3\text{MVar}$$

线路 L_2 : LGJ-95/60km, $D_m = 5\text{m}$

查表: $r_0 = 0.33\Omega/\text{km}$, $x_0 = 0.429\Omega/\text{km}$, $b_0 = 2.65 \times 10^{-6}\text{s}/\text{km}$

$$R_{L2} = 0.33 \times 60 = 19.8\Omega, X_{L2} = 25.74\Omega, B_{L2} = 1.59 \times 10^{-4}\text{s}$$

线路导纳上的功率损耗

$$\Delta \bar{S}_{YL2} = -j \frac{B_{L2}}{2} U_N^2 = -j \frac{1}{2} \times 1.59 \times 10^{-4} \times 110^2 = -j0.96\text{MVar}$$

线路 L_3 : LGJ-95/50km, $D_m = 5\text{m}$

查表: $r_0 = 0.33\Omega/\text{km}$, $x_0 = 0.429\Omega/\text{km}$, $b_0 = 2.65 \times 10^{-6}\text{s}/\text{km}$

$$R_{L3} = 0.33 \times 50 = 16.5\Omega, X_{L3} = 21.45\Omega, B_{L3} = 1.33 \times 10^{-4}\text{s}$$

线路导纳上的功率损耗

$$\Delta \bar{S}_{YL3} = -j \frac{B_{L3}}{2} U_N^2 = -j \frac{1}{2} \times 1.33 \times 10^{-4} \times 110^2 = -j0.81\text{MVar}$$

变压器 T_1 : SF-15/110

$$R_T = \frac{P_K U_{N1}^2}{1000 S_N^2} = \frac{128 \times 110^2}{1000 \times 15^2} = 6.88\Omega;$$

$$X_T = \frac{U_K\% U_{N1}^2}{100 S_N} = \frac{10.5 \times 110^2}{100 \times 15} = 84.7\Omega$$

$$G_T = -\frac{P_0}{1000U_{N1}^2} = \frac{40.5}{1000 \times 110^2} = 3.35 \times 10^{-6} S$$

$$B_T = \frac{I_0 \% S_N}{100U_{N1}^2} = \frac{3.5 \times 15}{100 \times 110^2} = 43.4 \times 10^{-6} S$$

并联参数: $Z_T = \frac{1}{2}(R_T + jX_T) = 3.44 + j42.35 \Omega$

$$Y_T = 2(G_T - jB_T) = (6.7 - j86.4) \times 10^{-6} S$$

变压器导纳支路的功率损耗

$$\Delta \tilde{S}_{YT1} = 2 \times (G_T + jB_T) U_2^2 = 2 \times (3.35 + j43.4) \times 10^{-6} \times 110^2 = 0.081 + j1.05 MVA$$

变压器 $T_2: SF-20/110$

$$R_T = \frac{P_K U_{N1}^2}{1000 S_N^2} = \frac{157 \times 110^2}{1000 \times 20^2} = 4.75 \Omega;$$

$$X_T = \frac{U_K \% U_{N1}^2}{100 S_N} = \frac{10.5 \times 110^2}{100 \times 15} = 63.53 \Omega$$

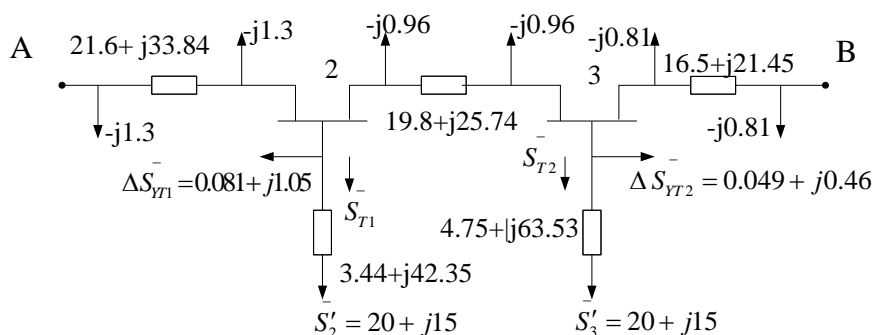
$$G_T = -\frac{P_0}{1000U_{N1}^2} = \frac{48.6}{1000 \times 110^2} = 4.02 \times 10^{-6} S$$

$$B_T = \frac{I_0 \% S_N}{100U_{N1}^2} = \frac{2.3 \times 15}{100 \times 110^2} = 38 \times 10^{-6} S$$

变压器导纳支路的功率损耗

$$\Delta \tilde{S}_{YT2} = (G_T + jB_T) U_2^2 = (4.02 + j38) \times 10^{-6} \times 110^2 = 0.049 + j0.46 MVA$$

电力网络的等值电路为:



二、计算运算负荷

升压变电站的运算功率=发电机的电源功率-变压器损耗-输电电路导纳支路功率的一半（即充电功率的一半）。

降压变电站的运算负荷=变压器所连的实际用电负荷+变压器损耗+输电电路导纳支路功率的一半（即充电功率的一半）。

（1）计算 2 点的运算负荷

$$\Delta \tilde{S}_{ZT1} = \frac{P_2'^2 + Q_2'^2}{U_N^2} (R_{T1} + jX_{T1}) = \frac{20^2 + 15^2}{110^2} \times (3.44 + j42.35) = 0.18 + j2.2 MVA$$

$$\tilde{S}_{T1} = \tilde{S}_2' + \Delta \tilde{S}_{ZT1} = 20 + j15 + 0.18 + j2.2 = 20.18 + j17.2 MVA$$

$$\begin{aligned} \tilde{S}_2 &= \tilde{S}_2' + \Delta \tilde{S}_{ZT1} + \Delta \tilde{S}_{YT1} + \Delta \tilde{S}_{YL1} + \Delta \tilde{S}_{YL2} = 20 + j15 + 0.18 + j2.2 + 0.081 + j1.05 \\ &- j1.3 - j0.96 = 20.26 + j15.99 MVA \end{aligned}$$

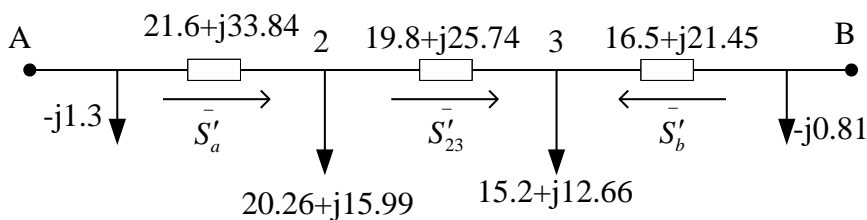
（2）计算 3 点的运算负荷

$$\Delta \tilde{S}_{ZT2} = \frac{P_3'^2 + Q_3'^2}{U_N^2} (R_{T2} + jX_{T2}) = \frac{15^2 + 12^2}{110^2} \times (4.75 + j63.53) = 0.15 + j1.97 MVA$$

$$\tilde{S}_{T2} = \tilde{S}_3' + \Delta \tilde{S}_{ZT3} = 15 + j15 + 0.15 + j1.97 = 15.15 + j13.97 MVA$$

$$\begin{aligned} \tilde{S}_3 &= \tilde{S}_3' + \Delta \tilde{S}_{ZT2} + \Delta \tilde{S}_{YT2} + \Delta \tilde{S}_{YL2} + \Delta \tilde{S}_{YL3} = 15 + j12 + 0.15 + j1.97 + 0.049 + j0.46 \\ &- j0.96 - j0.81 = 15.2 + j12.66 MVA \end{aligned}$$

电力网络的简化等值电路如图：



三，计算近似功率分布

$$\begin{aligned} \tilde{S}_a &= \frac{\tilde{S}_2 \left(Z_{23}^* + Z_{3B}^* \right) + \tilde{S}_3 Z_{2B}^*}{Z_{A2}^* + Z_{23}^* + Z_{3B}^*} \\ &= \frac{(20.26 + j15.99)(36.3 - j47.2) + (15.2 + j12.66)(16.5 - j21.45)}{57.9 - j81} \\ &= 15.79 + j13.57 MVA \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \tilde{S}_b &= \frac{\tilde{S}_2 Z_{A2}^* + \tilde{S}_3 \left(Z_{A2}^* + Z_{23}^* \right)}{Z_{A2}^* + Z_{23}^* + Z_{3B}^*} \\ &= \frac{(20.26 + j15.99)(21.6 - j33.84) + (15.2 + j12.66)(41.4 - j59.58)}{57.9 - j81} \\ &= 19.67 + j15.08 MVA \end{aligned}$$

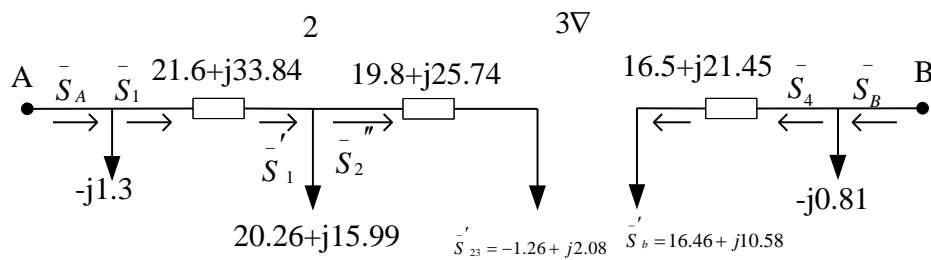
$$\dot{U}_A \neq \dot{U}_B \quad \therefore \text{存在循环功率} \quad \bar{S}_C = \frac{U_N dU^*}{Z_\Sigma^*} = \frac{110 \times (117 - 112)}{59.7 - j81} = 3.21 + j4.5 \text{ MVA}$$

$$\bar{S}'_a = \bar{S}_a + \bar{S}_c = 15.79 + j13.57 + 3.21 + j4.5 = 19 + j18.07 \text{ MVA}$$

$$\tilde{S}'_b = \tilde{S}_b - \tilde{S}_c = 19.67 + j15.08 - 3.21 - j4.5 = 16.46 + j10.58 \text{ MVA}$$

$$\tilde{S}'_{23} = \tilde{S}'_a - \tilde{S}_2 = 19 + j18.07 - 20.26 - j15.99 = -1.26 + j2.08 \text{ MVA}$$

由近似功率分布计算可见： $P_{23} = -1.26 \text{ MW} < 0$ 有功功率从节点 3 流向节点 2，所以有功功率的分布为 2 节点； $Q_{23} = 2.08 \text{ MVar} > 0$ 无功功率从节点 2 流向节点 3，因此在电压最低点将电网拆分为两个：



四，计算功率分布和电压分布

1，左侧电网 $A \rightarrow 2 \rightarrow 3$ 已知：首端电压 $U_A = 117 \text{ kv}$ ，末端功率 $\bar{S}'_{23} = -1.26 + j2.08 \text{ MVA}$

(1) 计算功率分布

$$\begin{aligned} \tilde{S}'' &= \tilde{S}'_{23} + \frac{P'^2_{23} + Q'^2_{23}}{U_N^2} (R_{23} + jX_{23}) \\ &= -1.26 + j2.08 + \frac{1.26^2 + 2.08^2}{110^2} (19.8 + j25.74) = -1.25 + j2.09 \text{ MVA} \end{aligned}$$

$$\bar{S}'_1 = \bar{S}''_2 + \bar{S}_2 = -1.25 + j2.09 + 20.26 + j15.99 = 19 + j18.08 \text{ MVA}$$

$$\begin{aligned} \tilde{S}_1 &= \tilde{S}'_1 + \frac{P_1^2 + Q_1^2}{U_N^2} (R_{A2} + jX_{A2}) \\ &= 19 + j18.08 + \frac{19^2 + 18.08^2}{110^2} (21.6 + j33.84) = 20.23 + j20 \text{ MVA} \end{aligned}$$

$$\bar{S}_A = \bar{S}_1 + (-j1.3) = 20.23 + j20 - j1.3 = 20.23 + j18.7 \text{ MVA}$$

(2) 计算电压分布

$$U_2 = U_A - \frac{P_1 R_{A2} + Q_1 X_{A2}}{U_A} = 117 - \frac{20.23 \times 21.6 + 20 \times 33.84}{117} = 107.49 \text{ kv}$$

$$U_3 = U_2 - \frac{P_2'' R_{A2} + Q_2'' X_{23}}{U_2} = 107.49 - \frac{-1.25 \times 19.8 + 2.09 \times 25.74}{107.49} = 107.22 \text{ kV}$$

2, 右侧电网 $B \rightarrow 3$ 已知: 始端电压 $U_B = 112 \text{ kV}$, 末端功率 $\bar{S}_b' = 16.46 + j10.58 \text{ MVA}$

(1) 计算功率分布

$$\begin{aligned} \tilde{S}_4 &= \tilde{S}_b' + \frac{P_b'^2 + Q_b'^2}{U_N^2} (R_{3B} + jX_{3B}) \\ &= 16.46 + j10.58 + \frac{16.46^2 + 10.58^2}{110^2} (16.5 + j21.45) = 16.98 + j11.26 \text{ MVA} \end{aligned}$$

$$\bar{S}_B = \bar{S}_4 + (-j0.81) = 16.98 + j11.26 - j0.81 = 16.98 + j10.45 \text{ MVA}$$

(2) 计算电压分布

$$U_3 = U_B - \frac{P_4 R_{3B} + Q_4 X_{3B}}{U_B} = 112 - \frac{16.98 \times 16.5 + 11.26 \times 21.45}{112} = 107.34 \text{ kV}$$

五, 计算变电所低压母线电压 (根据电力网络的等值电路图)

$$U_2' = U_2 - \frac{P_{T1} R_{T1} + Q_{T1} X_{T1}}{U_2}$$

$$\text{变电所 I} \quad = 107.49 - \frac{20.18 \times 3.44 + 17.2 \times 42.35}{107.49} = 100.07 \text{ kV}$$

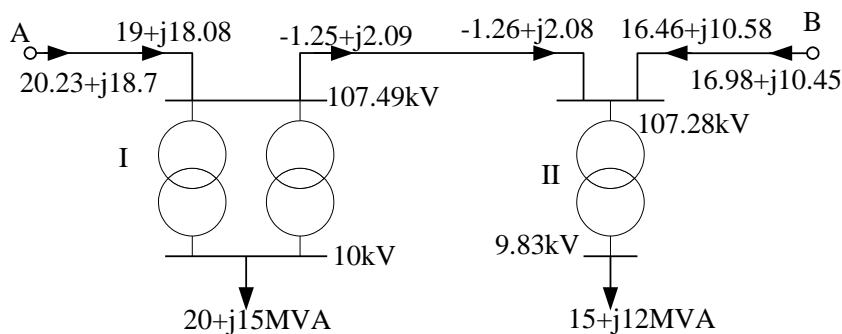
$$\text{实际电压为: } \frac{U_2'}{K_{T1}} = \frac{100.07}{110/11} = 10 \text{ kV}$$

$$U_3 = \frac{107.22 + 107.34}{2} = 107.28 \text{ kV}$$

$$\text{变电所 II} \quad U_3' = U_3 - \frac{P_{T2} R_{T2} + Q_{T2} X_{T2}}{U_3} = 107.28 - \frac{15.15 \times 4.75 + 13.97 \times 63.53}{107.28} = 98.34 \text{ kV}$$

$$\text{实际电压为: } \frac{U_3'}{K_{T2}} = \frac{98.34}{110/11} = 9.83 \text{ kV}$$

电力网络的潮流分布图

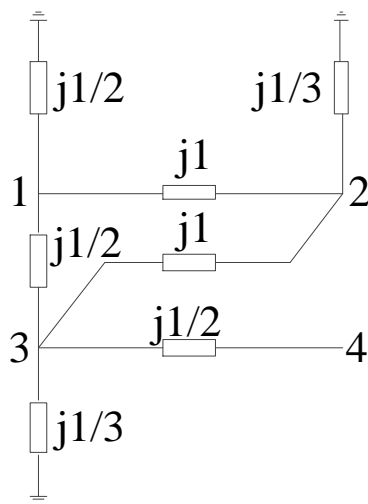


第四章作业

4.1 题

如下图所示网络（图中参数均标注为阻抗标么值），要求：

- （1）写出网络的节点导纳矩阵。
- （2）如果切除支路 1-3，节点导纳矩阵如何修改？



解：

- （1）原网络的节点导纳矩阵

支路自导纳和支路互导纳计算：

$$y_{10} = \frac{1}{j1/2} = -j2$$

$$y_{20} = y_{30} = \frac{1}{j1/3} = -j3$$

$$y_{12} = \frac{1}{Z_{12}} = \frac{1}{j1} = -j1$$

$$y_{13} = \frac{1}{Z_{13}} = \frac{1}{j1/2} = -j2$$

$$y_{23} = \frac{1}{Z_{23}} = \frac{1}{j1} = -j1$$

$$y_{34} = \frac{1}{Z_{34}} = \frac{1}{j1/2} = -j2$$

节点导纳元素计算：

$$Y_{11} = y_{10} + y_{12} + y_{13} = -j5, \quad Y_{12} = -y_{12} = j1, \quad Y_{13} = -y_{13} = j2, \quad Y_{14} = 0$$

$$Y_{22} = y_{20} + y_{12} + y_{23} = -j5, \quad Y_{23} = -y_{23} = j1, \quad Y_{24} = 0,$$

$$Y_{33} = y_{30} + y_{13} + y_{23} + y_{34} = -j8, \quad Y_{34} = -y_{34} = j2$$

$$Y_{44} = y_{34} = -j2$$

得出：原节点导纳矩阵 $\mathbf{Y}_B = \begin{bmatrix} Y_{11} & Y_{12} & Y_{13} & Y_{14} \\ Y_{21} & Y_{22} & Y_{23} & Y_{24} \\ Y_{31} & Y_{32} & Y_{33} & Y_{34} \\ Y_{41} & Y_{42} & Y_{43} & Y_{44} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -j5 & j1 & j2 & 0 \\ j1 & -j5 & j1 & 0 \\ j2 & j1 & -j8 & j2 \\ 0 & 0 & j2 & -j2 \end{bmatrix}$

（2）切除支路 1-3，相当于在支路 1-3 之间增加一条导纳为 $-y_{13} = j2$ 的支路

则原导纳矩阵与节点 Y_{11} 、 Y_{33} 、 Y_{13} 、 Y_{31} 元素均要改变，变为：

$$\mathbf{Y}'_B = \begin{bmatrix} -j3 & j1 & 0 & 0 \\ j1 & -j5 & j1 & 0 \\ 0 & j1 & -j6 & j2 \\ 0 & 0 & j2 & -j2 \end{bmatrix}$$

第五章作业

5.1 题 分析造成电力系统频率波动的原因。

答：发电机功率和负荷功率不平衡 或有功功率的改变

5.2 题 阐述频率调整的必要性。

当系统中出现有功功率不平衡时，如有功电源不足或负荷增长时，将会引起系统频率下降，反之，将造成频率升高。

频率变动对用电设备、发电厂和电力系统本身都会产生不利影响。

由于电力负荷的不确定性和多变性，为了保证频率质量（限制频率偏移在允许范围之内），必须不断调节有功功率电源的输出功率。这就是频率调整的内容。

5.3 题 电力系统设置备用容量的目的是什么？按备用的形式分备用容量有哪几种类型？旋转备用投入速度快，有利于保证电能质量，是否电力系统中旋转备用容量设置的越多越好？为什么？

5.4 题 阐述频率一次调整、二次调整和三次调整（有功负荷的最优分配）的含义。

第六章作业

6.1 题 电力系统电压波动的原因是什么？

6.2 题 什么叫电力系统的电压中枢点？在系统规划设计时，中枢点电压调整方式有几类，有什么特点？

6.3 题 简述常用的调压措施及优缺点？