

第六章

电力系统的无功功率和电压调整

问题的提出

- 与调频一样,针对电力系统优质、经济的 要求
- 电压偏移是衡量电能质量的又一个重要指标。电压偏移过大可能带来很多负面影响甚至严重后果。

问题的提出

- 电压调整和频率调整的区别
 - □ 全系统的频率相同,而系统中各节点电压不同
 - 频率与有功功率分布关系密切,电压与无功功率的分布关系密切
 - 保证频率质量的首要条件是有充足的有功备用, 保证电压质量的首要条件是有充足的无功备用
 - □有功电源单一、无功电源多种多样
 - 无功电源不消耗一次能源,而影响有功损耗;有 功电源则需要消耗一次能源
 - □ 电网中,无功损耗远大于有功损耗(X>>R)
 - □ 调频手段单一(调原动机),集中进行;调压手段 多样,无功功率应分层分区、就地平衡

主要内容

- 电力系统无功功率平衡
- ■电力系统无功功率的最优分布
- ■电力系统的电压调整

目录

☞第一节 电力系统中无功功率的平衡

- □ 无功功率负荷与无功功率损耗
- □ 无功功率电源
- □ 无功功率的平衡
- 第二节 电力系统中无功功率的最优分布
- 第三节 电力系统的电压调整

1.1无功功率负荷与无功功率损耗

□ 无功功率负荷

- □ 照明负荷、电热负荷: 消耗少量感性无功
- □ 同步电动机: 过励运行发无功; 欠励运行吸无功
- □ 异步电动机:消耗大量无功(主要的无功负荷)

综合负荷: 吸收感性无功

□ 无功功率损耗

- □变压器
- □线路

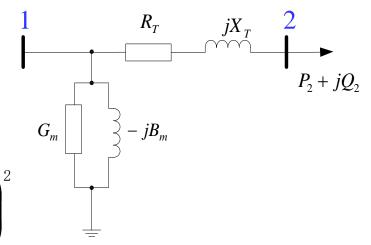
1.1无功功率负荷与无功功率损耗

变压器的无功功率损耗

□ 绕组漏抗消耗感性无功

$$\Delta Q_T = \frac{P_2^2 + Q_2^2}{U_2^2} X_T$$

$$= \frac{S_2^2}{U^2} \frac{U_k \%}{100} \frac{U_N^2}{S_{-1}} \approx \frac{U_k \% S_N}{100} \left(\frac{S_2}{S_{-1}}\right)^2$$



□励磁支路消耗感性无功

$$Q_0 = B_m U_1^2 = \frac{I_0 \%}{100} \frac{S_N}{U_N^2} U_1^2 \approx \frac{I_0 \%}{100} S_N$$

□ 变压器总无功损耗:

$$I_0\% = 1 \sim 2$$
, $U_k\% = 10$

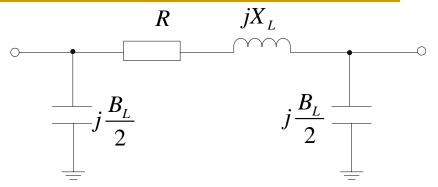
$$I_0\% = 1 \sim 2$$
, $U_k\% = 10$ $\Longrightarrow \exists S_2 = S_N$, $\Delta Q \approx 12\% S_N$

多级电网中,变压器的无功损耗相当大

1.1无功功率负荷与无功功率损耗

- ■线路的无功功率损耗
 - □ 阻抗支路消耗感性无功

$$\Delta Q_{\rm ZL} = \frac{P^2 + Q^2}{U^2} X_L$$



□ 对地电容(电纳)消耗容性无功(发出感性无功)

$$\Delta Q_{YL} = -B_L U_N^2$$
 (线路充电功率)

- □ 总无功损耗: $\Delta Q_L = \Delta Q_{ZL} + \Delta Q_{YL}$
- □ 净效应: 消耗感性无功? 消耗容性无功?
 - 取决于传输功率的大小
 - 对比第二章无损导线传输自然功率的情况

- 凡是可以发出(感性)无功功率的设备或装置,都可以称为无功功率电源。
- 无功电源的分类

传统无功 电源

- 同步发电机(Synchronous Generator)
- 同步调相机 (Synchronous Condenser)
- 并联电容器 (Capacitor)
- 并联电抗器 (Reactor)

新型无功电源

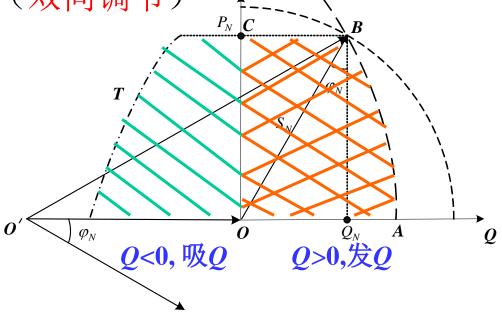
- 静止无功补偿器(Static Var Compensator, SVC)
- 静止调相机(Static Condenser, SVG, Statcom)

□ 同步发电机:

- 唯一的有功电源、最基本的无功功率电源
- 通过改变励磁电流,可连续调节无功

■ 可吸可发感性无功(双向调节)

■ 无需额外投资



□ 同步调相机 (只能发无功功率的特殊发电机)

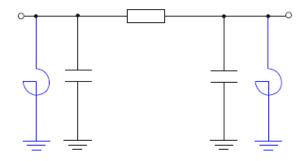
- 过励运行,发出Q;欠励运行,吸收Q(双向调节)
- 欠励容量为过励容量的50%
- 电压调节特性好
- ■可连续调节
- 投资大,运行维护困难

□并联电容器

- 只能发出感性无功(单向调节)
- 输出感性无功 $Q = B_C U^2 = \omega C U^2$ (与端电压平方成正比)
- 成组投退,不能连续调节
- 投资较小,使用灵活,应用最广泛

□ 并联电抗器 (广义无功电源)

- 只能吸收感性无功(单向调节)
- 用于超高压、长距离、轻载线路, 吸收过剩无功

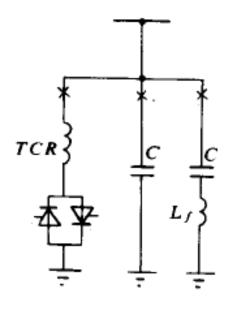


□新型无功补偿设备

- 静止补偿器(SVC: Static Var Compensator)
 - □ 晶闸管控制电抗器(TCR Thyristor Controlled Reactor)型
 - □ 晶闸管开关电容(TSC Thyristor Switched Capacitor)型
 - □ 饱和电抗器 (SR Saturated Reactor)型
- 静止调相机(Statcom)

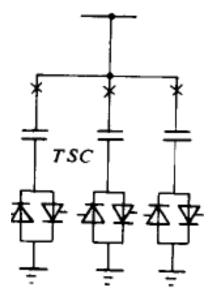
■静止补偿器

晶闸管控制电抗器型 (TCR)



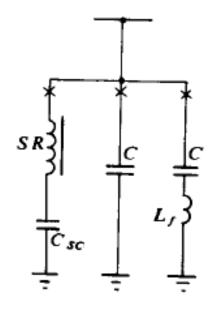
可吸可发感性无功; 连续调节

晶闸管开关电容器型 (TSC)



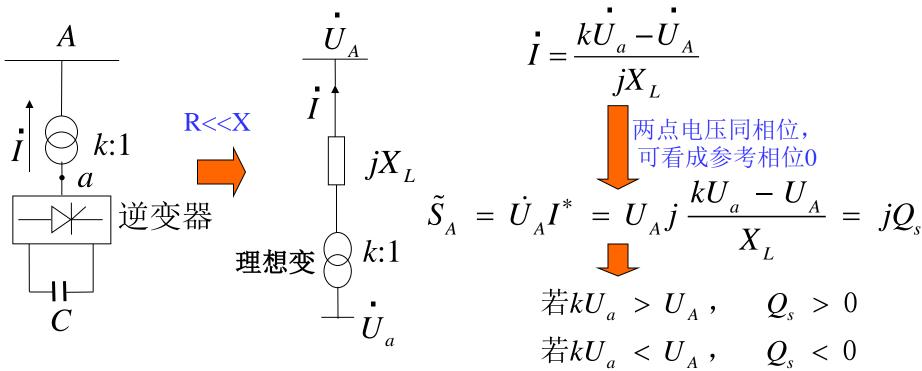
只能发感性无功; 不能连续调节

饱和电抗器型 (SR)



可吸可发无功; 连续调节

■静止调相机



优点: 电压调节效应为正,可快速、连续、双向调节

缺点:投资大

1.3 无功功率的平衡

$$\sum Q_{GC} = \sum Q_L + \sum \Delta Q$$

∑Q_{cc}: 系统中所有无功电源[发电机、无功补偿设备(调相机、并联电容器、静止补偿器)]发出无功功率的总和

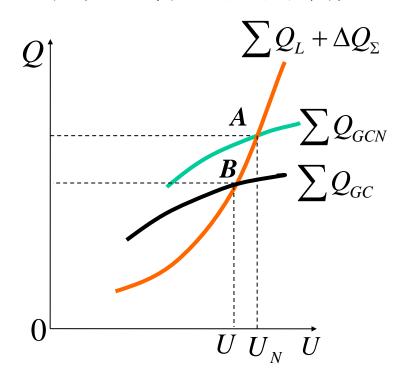
 $\sum Q_L$: 系统中所有负荷消耗的无功功率

 $\sum \Delta Q$: 网络元件(变压器、线路)的无功损耗

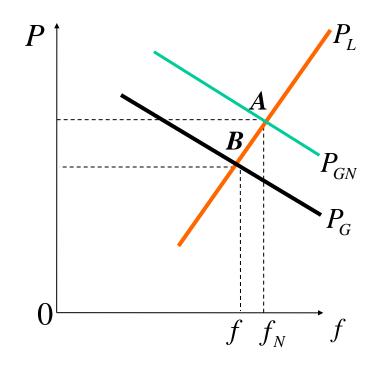
1.3 无功功率的平衡

■ 说明:

□系统运行电压的确定



B点无功电源不足,电压低于额定值



B点有功电源不足,频率低于额定值

目录

- 第一节 电力系统中无功功率的平衡
- ☞ 第二节 电力系统中无功功率的最优分布
 - □ 负荷的自然功率因数及提高措施
- 第三节 电力系统的电压调整

第二节 无功功率的最优分布

- 无功电源的最优分布、无功负荷的最优补偿
- 负荷的自然功率因数(一般较低)
 - □ 负荷的自然功率因数大约为0.6~0.9,其中较大的数值对应 于采用大容量同步电动机的场合。
 - □ 异步电动机负荷率愈低,功率因数愈低。当异步电动机轻载 或空载运行时,其功率因数甚至低于0.6
- 提高自然功率因数的措施
 - □ 尽量使电动机的容量与其机械负载匹配
 - □ 限制电动机的空载运行
 - □ 以同步电动机代替异步电动机
 - 绕线式异步电动机同步化
 - □ 实质:降低负荷对无功功率的需求

目录

- 第一节 电力系统中无功功率的平衡
- 第二节 电力系统中无功功率的最优分布
- ☞第三节 电力系统的电压调整
 - □电压调整的必要性
 - □电压波动和电压管理
 - □电压调整的手段

3.1电压调整的必要性

- □ 系统中各节点电压的偏移不可避免
- □ 电压偏移过大会影响设备的正常运行;因无功 短缺造成的电压水平低下可能引发电压崩溃

电压调整的含义:在正常运行状态下,随着负荷变动及运行方式的变化,使各节点电压在允许的偏移范围内而采取的各种技术措施

保证系统电压质量的首要条件:系统有充足的无功备用

3.2 电压波动和电压管理

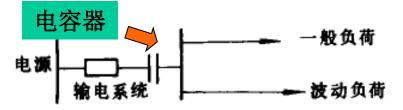
- □ 频率调整中将有功负荷变动及引起的频率偏移 分成三类
- 电压调整中将有、无功负荷变动及引起的电压 偏移分成两类:
 - 周期长、波及面大,主要由生产、生活、气象变化引起的电压变动
 - 冲击性或间歇性负荷引起的电压波动。这类负荷 主要有往复式泵(压缩机)、电弧炉(电焊机)、 卷扬机(起重机)、通风设备

限制电压波动的措施

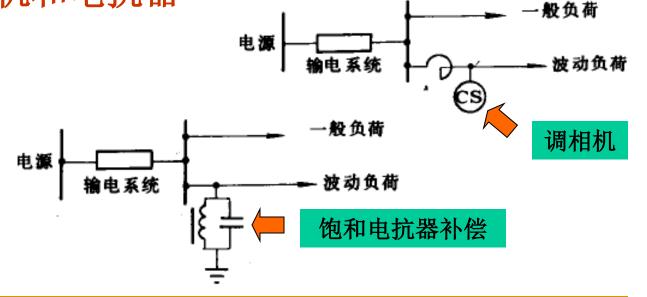
针对冲击性负荷

- 由大容量变电所对波动负荷单独供电
- □设置串联电容器

设置静补



□设置调相机和电抗器

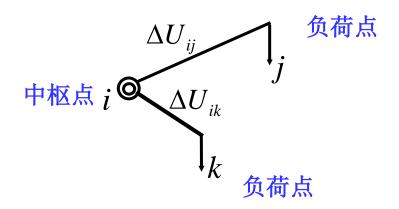


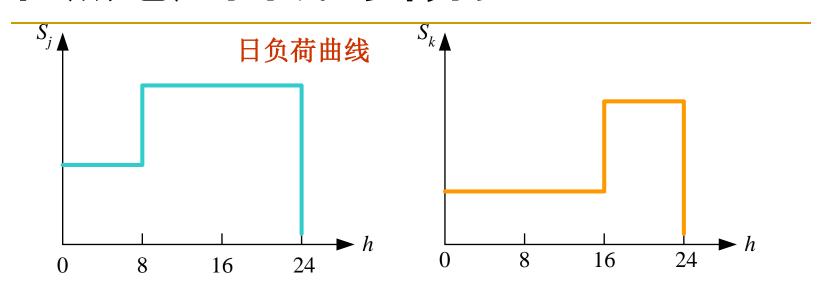
电压管理(电压调整)

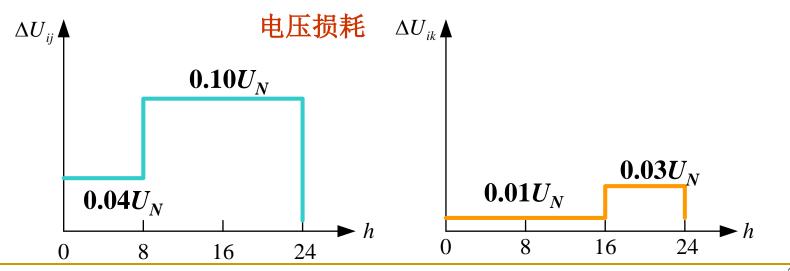
- □ 调整对象(针对以下原因引起的电压变动):
 - 生产、生活、气象变化引起的负荷变动
 - 因系统接线方式改变、个别设备故障退出而造成 网络阻抗和潮流分布的变化
- □实施方式: 监视和调整电压中枢点的电压
 - 电压中枢点:系统电压的直接监视、调整点,通常是能反映系统电压水平的主要发电厂或枢纽变电站母线。

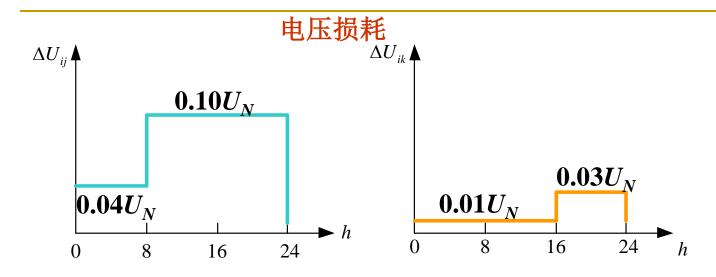
电压管理 (电压调整)

- □中枢点电压曲线的编制
 - 目的:确定中枢点的电压允许变动范围
 - 编制方法:根据各负荷点的负荷曲线和电压要求, 计及中枢点到负荷点的电压损耗,从而确定对中 枢点电压的要求。
 - 举例说明

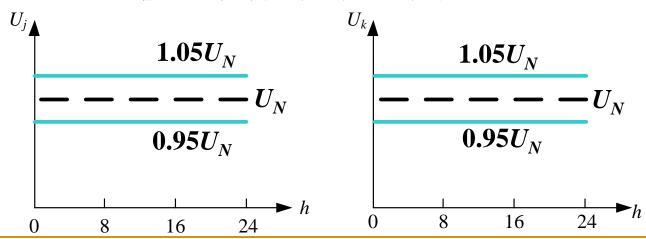




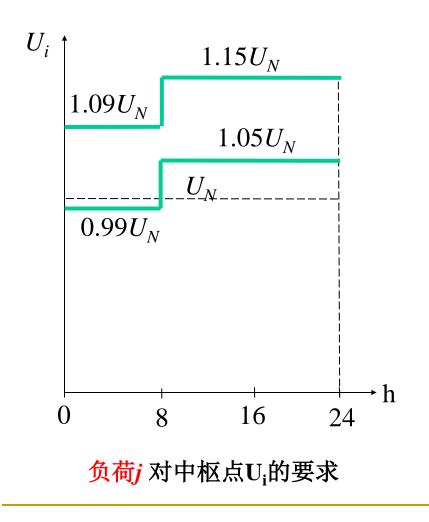


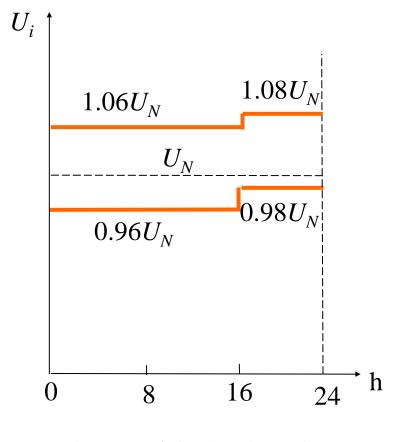


假设:负荷点允许电压偏移为±5%

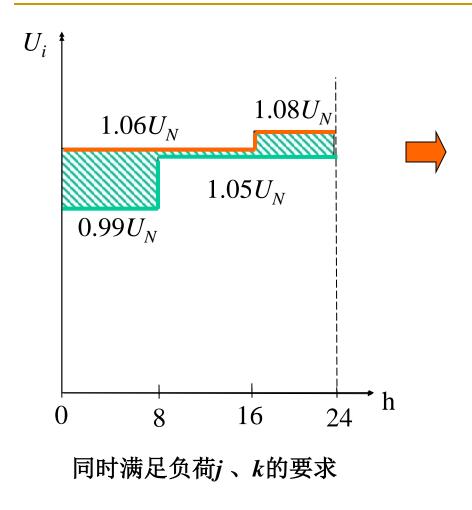


若负荷点允许电压偏移为±5%





负荷k对中枢点Ui的要求



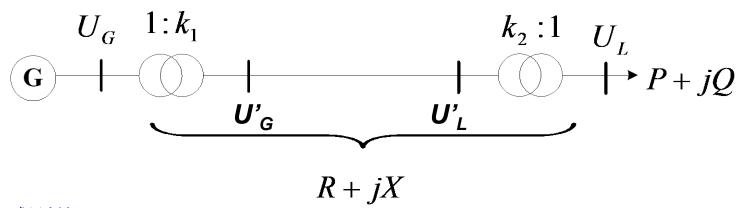
- 》要同时满足多个负荷的电压需求,中枢点电压的允许变动范围大大缩小
- 》若各支路电压损耗变 动大小和规律相差大, 仅控制中枢点电压可能 不能满足所有负荷点的 电压,必须采取其它措 施

中枢点调压方式 (调压要求)

- □中枢点电压调整方式
 - **逆调压**(与电压的自然特性相反) 高峰负荷时,提高中枢点的电压, $U=1.05U_N$ 低谷负荷时,降低中枢点电压, $U=U_N$ 适用:供电线路较长,负荷变动大的电压中枢点
 - 顺调压(与电压的自然特性相同) 高峰负荷时允许中枢点电压略低,但要求 $U \ge 1.025U_N$ 低谷负荷时允许中枢点电压略高,但要求 $U \le 1.075U_N$ 适用: 供电线路短,负荷变动不大的电压中枢点
 - 常调压(不考虑电压的自然特性) 任何负荷时中枢点电压都基本保持不变, $1.02U_N \le U \le 1.05U_N$ 适用:两者之间的电压中枢点

3.3 电压调整的手段

□电压调整的基本原理



假设:

- 不计线路充电功率和变压器的励磁功率
- 设所有的阻抗均归算到高压侧
- 不计功率损耗
- 不计电压降落横分量

3.3 电压调整的手段

- □电压调整的基本原理
- 负荷侧母线归算到高压侧的电压

$$U'_{L} = U'_{G} - \Delta U = U_{G}k_{1} - \frac{PR + QX}{U_{N}}$$

■ 负荷侧母线的实际电压

$$U_{L} = \frac{U'_{L}}{k_{2}} = (U_{G}k_{1} - \frac{PR + QX}{U_{N}})/k_{2}$$

改变负荷点电压可以采用以下手段:

- ightrightarrow改变 U_G 一借改变发电机机端电压调压
- \triangleright 改变 k_1 , k_2 一借改变变压器变比调压
- ▶改变Q-借无功补偿设备调压
- ▶改变X一借串联电容调压(较少采用)
- ▶组合调压

3.3 电压调整的手段—改变机端电压

- 调压手段之一: 借改变发电机端电压调压
 - □实施:调节发电机的励磁
 - □ 方式: 机端无负荷时,调节范围95%~105%; 有负荷时,一般采用逆调压方式
 - 优点:不需要另外增加设备,应首先考虑,充分利用,是最直接、最经济的调压方式
 - □局限性:
 - 受发电机无功功率极限的限制
 - 对于线路较长且有多级电压的网络,单靠发电机 调压往往不能满足各点电压的要求

3.3 电压调整的手段—改变变压器变变比

- 调压手段之二: 借改变变压器变比调压
 - □电力变压器的高、中压绕组一般有多个分接头

有载调压变压器:

- 可以带负荷调分接头
- **分接头多** $\begin{cases} U_N \pm 3 \times 2.5\% \\ U_N \pm 4 \times 2\% \\ U_N \pm 8 \times 1.5\% \end{cases}$

无载调压变压器:

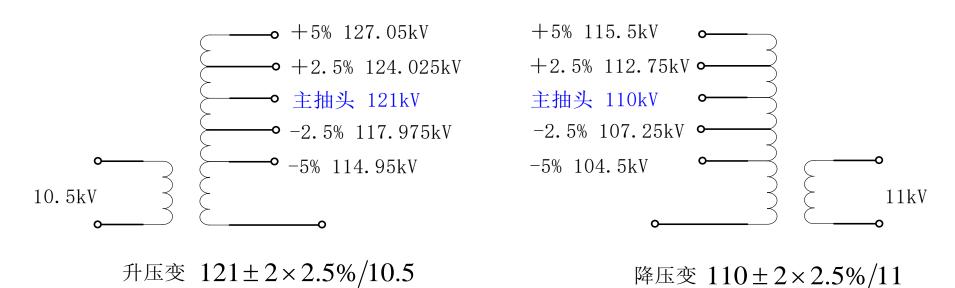
- 停电调分接头
- 分接头少 $\begin{cases} U_N \pm 5\% \\ U_N \pm 2 \times 2.5\% \end{cases}$





3.3 电压调整的手段—改变变压器变变比

变压器分接头标称电压



$$U_t = U_N (1 \pm n \times 2.5\%)$$
 高压侧额定电压 挡距 (分接头电压级差)

3.3 电压调整的手段—改变变压器变变比

■变压器的变比

■ 无载调压变压器的分接头选择—降压变

$$\begin{array}{c|c} U_I & k:1 & U_{II} \\ & & & \widetilde{S}_{\max} \\ \hline R_T + jX_T & \widetilde{S}_{\min} \end{array}$$

已知:最大负荷、最小负荷时变压器高压侧母线电压 $\left| egin{array}{c} U_{I\, ext{max}} \\ U_{I\, ext{L}} \end{array}
ight|$ 归算到高压侧的电压损耗 $egin{cases} \Delta U_{ ext{max}} \ \Delta U_{ ext{min}} \end{cases}$ 低压侧母线的调压要求 $egin{cases} U_{II ext{ max}} \ U_{II ext{min}} \end{cases}$

求:满足低压侧母线的调压要求,实际变比k?

- ■解:根据调压要求
- 1 最大负荷时

$$\frac{U_{I \max} - \Delta U_{\max}}{k_{\max}} = U_{II \max}$$

$$k_{\max} = \frac{U_{I \max} - \Delta U_{\max}}{U_{II \max}}$$

$$U_{II \max} = k_{\max} U_{\text{T2N}} = \frac{U_{I \max} - \Delta U}{U_{II \max}} U_{\text{T2N}}$$

2 最小负荷时

$$\frac{U_{I\,\min} - \Delta U_{\min}}{k_{\min}} = U_{II\,\min}$$

$$k_{\min} = \frac{U_{I\,\min} - \Delta U_{\min}}{U_{II\,\min}}$$

$$U_{II\,\min} = k_{\min} U_{T2N} = \frac{U_{I\,\min} - \Delta U}{U_{II\,\min}} U_{T2N}$$

$$U_{tI} = \frac{U_{tI \max} + U_{tII \min}}{2}$$

4 选择标准档位 根据第3步所得分接头电压 U_{t} 选择最接近的标准档位 U_{t} 标

$$k = \frac{U_{tI \, \overline{k}}}{U_{T2N}}$$

5 变比的校验

根据选定的变比,计算低压侧母线的实际电压,校验是否满足调压要求。

- 无载调压变压器的分接头选择—升压变
 - □ 与降压变变比选择的区别:
 - 潮流方向不同

$$G \xrightarrow{I_{II}} \stackrel{1:k}{\longrightarrow} U_{I} \stackrel{\widetilde{S}_{max}}{\widetilde{S}_{min}}$$

$$R_{T} + jX_{T} \stackrel{\widetilde{S}_{min}}{\widetilde{S}_{min}}$$

$$kU_{II} = U_{I} + \Delta U$$

■ 有时调压要求针对高压侧母线给出

$$U_{tI \max} = \frac{U_{I \max} + \Delta U}{U_{II \max}} U_{T2N} \qquad U_{tI \min} = \frac{U_{I \min} + \Delta U}{U_{II \min}} U_{T2N}$$

$$U_{tI} = \frac{U_{tI \max} + U_{tII \min}}{2}$$

- 有载调压变压器的分接头选择
 - □ 与无载调压变分接头选择的区别: 分别根据最大 负荷和最小负荷时的调压要求确定分接头电压

$$\frac{U_{I \max} - \Delta U_{\max}}{k_{\max}} = U_{II \max} \qquad \qquad \frac{U_{I \min} - \Delta U_{\min}}{k_{\min}} = U_{II \min}$$

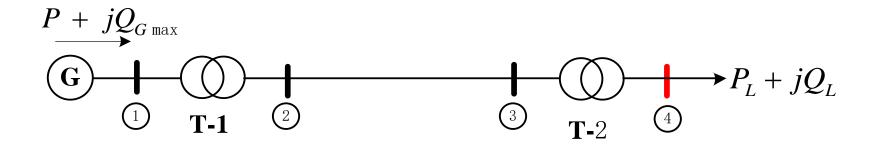
$$U_{tI \max} = k_{\max} U_{T2N} = \frac{U_{I \max} - \Delta U}{U_{II \max}} U_{T2N} \qquad \qquad U_{tI \min} = k_{\min} U_{T2N} = \frac{U_{I \min} - \Delta U}{U_{II \min}} U_{T2N}$$

$$k_{\max} = \frac{U_{tI \max}}{U_{T2N}} \qquad \qquad k_{\min} = \frac{U_{tI \min}}{U_{T2N}}$$

- 三绕组变压器的分接头选择
 - □三绕组变压器高、中压侧均设有分接头
 - □高压侧有电源的三绕组降压变
 - 第一步:根据低压母线的调压要求,在高一低压绕组之间进行计算,选择 $k_{1-3} = U_{t1}/U_{T3N}$
 - 第二步:根据中压母线的调压要求和计算所得的高压侧分接头,在高一中压绕组之间进行计算,选择 $k_{1-2} = U_{t1}/U_{t2}$
 - 变压器变比: $k = U_{1t}/U_{2t}/U_{T3N}$
 - □低压侧有电源的三绕组升压变
 - 按两台双绕组升压变考虑

- P239/例6-5
- 例题点评:
 - □ 选变比一类题目的解题关键:用含变比的式子将调压要求表达出来
 - □ 若题目没有明确要求选用有载调压变,应首先 考虑选用无载调压变
 - □ 校验步骤必不可少

■ 注意: 借改变变压器变比调压的局限性 只有当系统无功电源充足时,借改变 变比调压才有效。

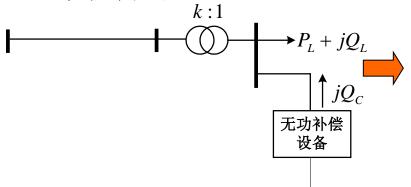


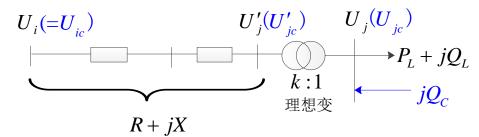
3.3 电压调整的手段—借补偿设备调压

- 调压手段之三: 借补偿设备调压
 - ——并联补偿和串联补偿
 - 申联电容器补偿主要用于提高线路的输电能力和 系统的稳定性
 - □ 并联补偿:
 - 电容器
 - 调相机
 - 静止无功补偿器
 - 并补的实质: 改变网络中无功功率分布,从而降低电 压损耗

3.3 电压调整的手段—借补偿设备调压

并补调压的原理





- ●不计对地支路、不计电压降落横分量
- ●补偿前后送端电压U_i不变

补偿前:

$$U_i = U_j' + \frac{P_L R + Q_L X}{U_j'}$$



$$Q_C = \frac{U'_{jc}}{X} \left[\left(U'_{jc} - U'_{j} \right) + \left(\frac{P_L R + Q_L X}{U'_{jc}} - \frac{P_L R + Q_L X}{U'_{j}} \right) \right] \approx \frac{U'_{jc}}{X} \left(U'_{jc} - U'_{j} \right)$$

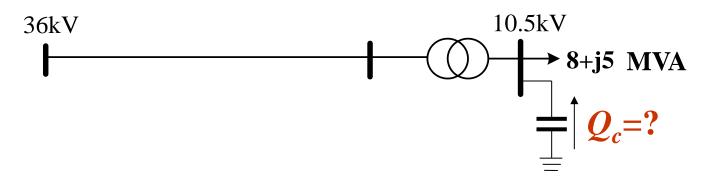
(6-25)

3.3 电压调整的手段—组合调压

- 选变比与并补组合调压的计算
 - □选变比与电容器补偿的组合调压
 - 最小负荷时,退出全部电容,按调压要求确定变 压器变比
 - 最大负荷时,按调压要求计算补偿容量
 - 校验选定的变比和电容器容量
 - □选变比与调相机补偿的组合调压
 - 最小负荷时,调相机吸收感性无功,容量 $Q_{sc}/2$
 - $lacksymbol{\blacksquare}$ 最大负荷时,调相机发出感性无功,容量 Q_{SC}
 - 根据调压要求,同时确定变比和调相机容量
 - 校验选定的变比和调相机容量

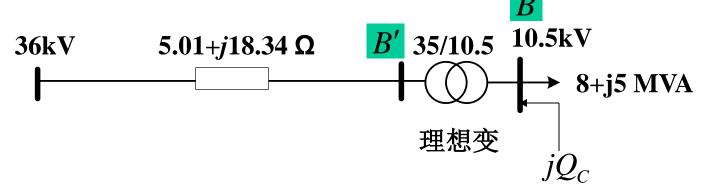
算例2: 确定补偿容量

■ 例2: 某变电所由35kV线路供电。变电所低压母线负荷为8+j5MVA,线路送端母线电压为36kV,要使变电所10kV母线实现常调压,保持10.5kV,试确定电容器的补偿容量。线路和变压器的参数同例1,变比为35/10.5kV。计算时不计电压降落横分量。



算例2: 确定补偿容量

■解:



$$U_{B'} = 36 - \frac{8 \times 5.01 + (5 - Q_C) \times 18.34}{10.5 \times \frac{35}{10.5}} = 10.5 \times \frac{35}{10.5}$$

$$\rightarrow$$
 $Q_C = 5.28 \text{ MVar}$

3.3 电压调整的手段

- 几种调压措施的比较
 - □ 首先应考虑利用发电机调压。机端无负荷时,调节范围(95%~105%);有机端负荷时,常采用逆调压方式。
 - 一借变比调压用于无功充足的系统,通常只能是采用 有载调压变压器或串联加压器。
 - 系统无功不足,首要问题是增加无功电源,可采用 并联电容器、调相机或静止补偿器。
 - 串联补偿电容器作为调压措施,因其设计、运行方面的问题很少采用。
 - 」为合理选择调压措施,应进行综合技术经济比较。

本章小结

- ■调压和调频的比较
- 各种无功电源及其特点
- 无功负荷变动及其调整的分类
- ■抑制电压波动的方法
- 中枢点调压方式逆调压、顺调压、常调压含义及其适用范围
- ■调压的手段
- 基本计算变压器的变比,无功补偿设备容量的计算