



# 第六章 电力变压器保护

# 6.1电力变压器的故障类型和不正常工作状态

### (一) 变压器内部故障

### 油箱内故障:

绕组相间、匝间短路、绕组接地(绕组和外壳短路)铁芯 烧损。

### 油箱外故障:

套管和引出线上发生相间和接地故障。

本质上讲,油箱外的故障已经不是变压器本身的故障,但按照继电保护配置及保护区域的划分原则,上述区域的故障属于变压器保护的保护范围,所以归入变压器故障。



# 第六章 电力变压器保护

### 6.1电力变压器的故障类型和不正常工作状态

### (二) 变压器不正常运行方式

- 外部短路引起的过电流
- 外部接地引起的过电流和中性点过电压
- **▶** 过负荷、过励磁、油面降低,冷却系统故障

#### 新安克通大學 XI'AN JIAOTONG UNIVERSITY

# 第六章 电力变压器保护

# 6.1电力变压器的故障类型和不正常工作状态

### (三) 变压器保护的分类和配置

### 分类

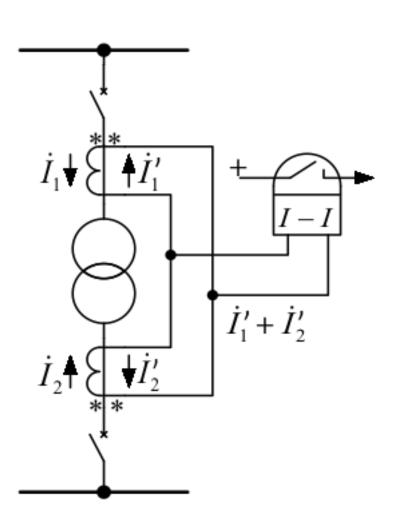
- ▶ 非电量保护:瓦斯保护
- ▶ 电量保护: (根据变压器容量及电压等级来配置)

#### 保护配置

- ▶ 主保护:差动保护、电流速断保护、瓦斯保护
- ► 后备保护:过电流保护,零序过电流,零序过电压等。



### 6.2.1变压器纵差动保护基本原理



### 假设变压器为理想变压器

### (一) 正常运行差动电流分析

$$\dot{I}_H = -\frac{1}{n_T} \dot{I}_L$$

### 二次差动回路电流为

$$I_{diff} = \frac{n_T \dot{I}_H + \dot{I}_L}{n_{CTL}} + (1 - \frac{n_T n_{CTH}}{n_{CTL}}) \frac{\dot{I}_H}{n_{CTH}}$$

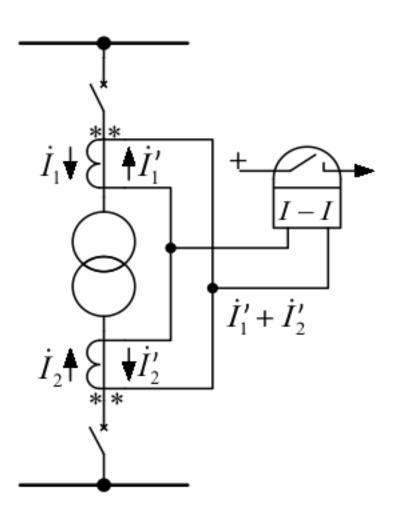
#### 二次选择合适的电流互感器变比

$$1 - \frac{n_T n_{CTH}}{n_{CTL}} = 0 \qquad \qquad \boxed{\square} \qquad \qquad n_T = \frac{n_{CTL}}{n_{CTH}}$$

则有 
$$I_{diff} = 0$$



### 6.2.1变压器纵差动保护基本原理



### 假设变压器为理想变压器

### (二) 区内故障

$$I_{diff} = \frac{n_T \dot{I}_H + \dot{I}_L}{n_{CTL}} + (1 - \frac{n_T n_{CTH}}{n_{CTL}}) \frac{\dot{I}_H}{n_{CTH}}$$

其中,对于前面所选择的变比,后一项

为零;前一项和故障点电流成正比

#### (三)保护判据

$$I_{diff} \ge I_{set}$$



### 6.2.2变压器纵差动保护的不平衡电流分析及措施

- (一) 变压器接线组别导致的相移引起的不平衡电流 产生原因:
- 电力变压器为了抑制三次谐波,改善波形,一般采用Y,d-11接线或Y,d-11接线。导致高压侧和低压侧电流存在相位差。

若采用常规差动接线方式,则由于两侧电流存在相位差,正常运行时必然会出现差动不平衡电流。

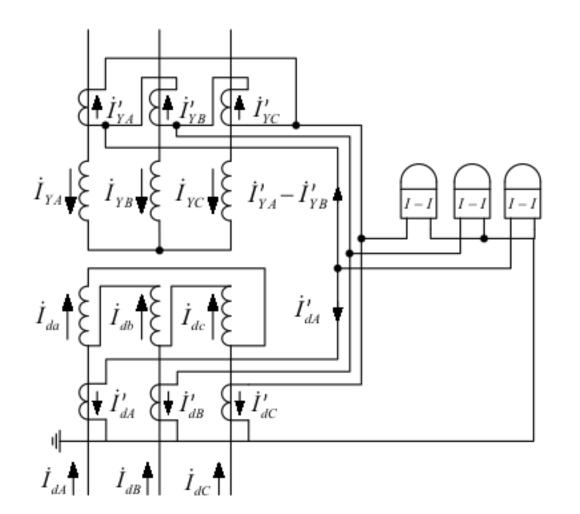


### 6.2.2变压器纵差动保护的不平衡电流分析及措施

(一) 变压器接线组别导致的相移引起的不平衡电流 消除方法

模拟式:利用CT二次接线的变化对相位进行校正。

具体方法是Y侧CT接成三角形,三角形侧接成Y形。



此时,正常运行时的差动电流为

$$\dot{I}_{diff} = \frac{\sqrt{3}\dot{I}_Y e^{j30^\circ}}{n_{CTY}} + \frac{\dot{I}_{\triangle}}{n_{CT\Delta}} = \frac{\dot{I}_Y e^{j30^\circ}}{n_{CTY}} (\sqrt{3} - \frac{n_T n_{CTY}}{n_{CT\Delta}})$$

从而,两侧CT变比要满足

$$\sqrt{3} - \frac{n_T n_{CTY}}{n_{CT\Delta}} = 0 \qquad \qquad \boxed{\Box} \qquad n_T = \frac{\sqrt{3} n_{CT\Delta}}{n_{CTY}}$$



### 6.2.2变压器纵差动保护的不平衡电流分析及措施

(一) 变压器接线组别导致的相移引起的不平衡电流 消除方法

数字式: CT全部接成星形接线。在内部靠软件计算实现移相

移相 
$$\begin{cases} i'_{aY} = i_{aY} - i_{bY} \\ i'_{bY} = i_{bY} - i_{cY} \\ i'_{cY} = i_{cY} - i_{aY} \end{cases}$$
 差电流计算 
$$\begin{cases} i_{diffa} = i'_{aY} + Ki_{a\Delta} \\ i_{diffb} = i'_{bY} + Ki_{b\Delta} \\ i_{diffc} = i'_{cY} + Ki_{c\Delta} \end{cases}$$

$$\begin{cases} i_{diffa} = i'_{aY} + Ki_{a\Delta} \\ i_{diffb} = i'_{bY} + Ki_{b\Delta} \\ i_{diffc} = i'_{cY} + Ki_{c\Delta} \end{cases}$$

其中K为平衡系数,由关系式  $n_T = \frac{\sqrt{3}n_{CT\Delta}}{n_{TD}}$  可以推导出来



- 6.2.2变压器纵差动保护的不平衡电流分析及措施
- (二) CT计算变比和实际变比不一致引起的不平衡电流 产生原因:
- 1. 要想消除两侧变比不一致引起的不平衡电流,则两侧变比必须满足 5--

 $n_T = \frac{\sqrt{3}n_{CT\Delta}}{n_{CTY}}$ 

- 2. CT的生产制造是按标准化生产的,其变比为标准变比。 不可能正好满足上述关系,一般是在满足容量要求前提下, 配置变比最接近的CT
- 3. 不平衡电流估计

$$f_{za} = \left| 1 - \frac{n_{TA1} n_T}{n_{TA2}} \right|$$
 
$$I_{unb \cdot \text{max}} = f_{za} I_{k \cdot \text{max}}$$

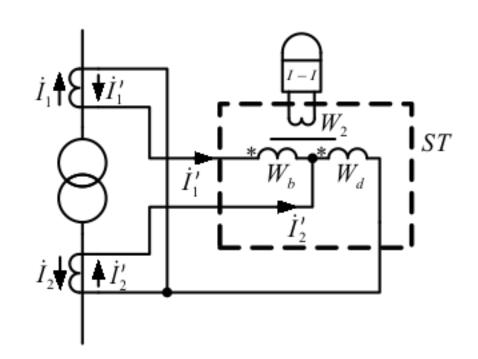


### 6.2.2变压器纵差动保护的不平衡电流分析及措施

(二)CT计算变比和实际变比不一致引起的不平衡电流

解决措施:

模拟方法 采用平衡绕组 (不可能完全消除)



数字方法:平衡计算

$$\begin{cases} i_{diffa} = i'_{aY} + Ki_{a\Delta} \\ i_{diffb} = i'_{bY} + Ki_{b\Delta} \\ i_{diffc} = i'_{cY} + Ki_{c\Delta} \end{cases}$$



- 6.2.2变压器纵差动保护的不平衡电流分析及措施
- (三)变压器带负荷调整分接头产生的不平衡电流 产生原因:
- 1. 要想消除两侧变比不一致引起的不平衡电流,则两侧变比必须满足 5--

$$n_T = \frac{\sqrt{3}n_{CT\Delta}}{n_{CTY}}$$

- 2. 变压器带负荷调整分接头,其本质是调节变压器的变比
- 3. 不平衡电流估计

$$I_{unb.\max} = \Delta UI_{k.\max}$$

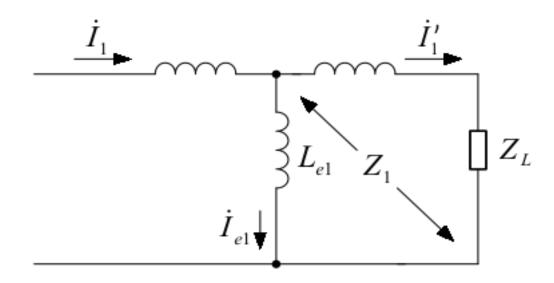


### 6.2.2变压器纵差动保护的不平衡电流分析及措施

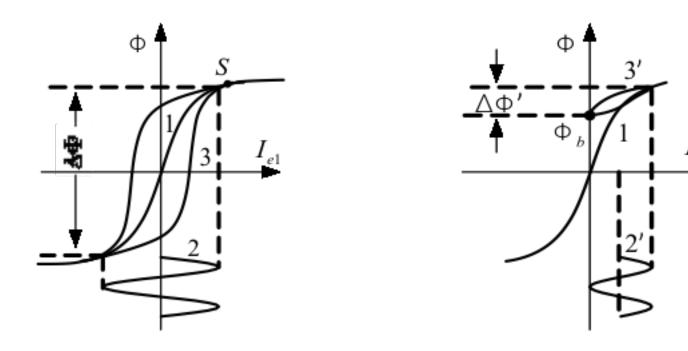
(四) 电流互感器传变误差引起的不平衡电流

产生原因:

1. CT等值电路



2. 暂态非周期分量的影响





- 6.2.2变压器纵差动保护的不平衡电流分析及措施
- (四) 电流互感器传变误差引起的不平衡电流 产生原因:
- 1. 不平衡电流大小的估计

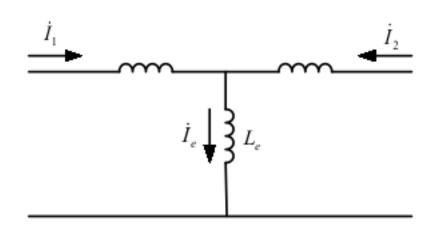
$$I_{unb \cdot max} = 0.1 K_{st} I_{k \cdot max}$$

### 解决措施:

- 1. 抬高动作门槛
- 2. 采用速饱和变流器
- 3. 延时确认



- 6.2.2变压器纵差动保护的不平衡电流分析及措施
- (五)变压器励磁涌流产生的不平衡电流 产生原因:
- 1. 变压器等值电路



- 2. 励磁电流与变压器铁芯特性有关,正常运行时,变压器工作在其铁磁特性线性段,励磁阻抗很大,可近似认为励磁电流为0
- 3. 空载合闸或故障后电压恢复时,由于剩磁的影响,可能时变压器进入饱和区,从而产生很大的励磁电流



- 6.2.2变压器纵差动保护的不平衡电流分析及措施
- (五)变压器励磁涌流产生的不平衡电流

### 解决措施:

- 1. 差动原理是由基尔霍夫电流定律导出的,变压器本身不满足其前提,因此从原理上无法消除励磁涌流的影响
- 2. 寻找判别涌流和故障的特征(研究热点)
- 3. 提高动作门槛
- 4. 延时



### 6.2.3变压器纵差动保护的整定计算原则

原则之一: 按躲过外部短路故障时的最大不平衡电流整定

$$I_{set} = K_{rel}I_{unb.\max}$$

可靠系数取1.3

最大不平衡电路的计算

$$I_{unb.\max} = (\Delta f_{za} + \Delta U + 0.1K_{np}K_{st})I_{k.\max}$$

 $I_{k,\text{max}}$  为外部短路的最大短路电流



#### 6.2.3变压器纵差动保护的整定计算原则

原则之二:按躲过变压器最大励磁涌流整定

$$I_{set} = K_{rel} K_{\mu} I_N$$

可靠系数取1.3-1.5;  $K_{\mu}$  取值为4-8

若保护具有励磁涌流识别比索差动保护功能,则不必考虑这一整定原则



### 6.2.3变压器纵差动保护的整定计算原则

原则之三: 按躲过电流互感器二次回路断线引起的差电流

$$I_{set} = K_{rel} I_{L.max}$$

可靠系数取1.3;

 $I_{L.\text{max}}$  变压器最大负荷电流



### 6.2.3变压器纵差动保护的整定计算原则

### 灵敏度校验

$$K_{sen} = \frac{I_{k \cdot \min \cdot R}}{I_{set}}$$

 $I_{k,\min,R}$  为各种运行方式下变压器保护区引出端故障时,流经差动继电器的最小差动电流

### 灵敏系数一般不应低于2

动作时间:由于差动保护不存在于其他保护的配合问题,可以独立判别区内和区外故障,故而动作时间为0