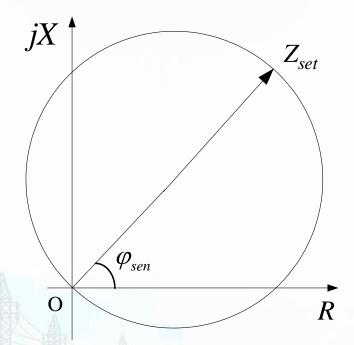
# 陷抗继电器 的实现方法

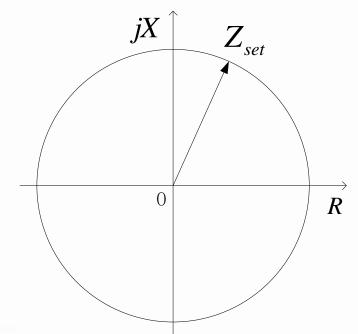
张沛超, pczhang@sjtu.edu.cn

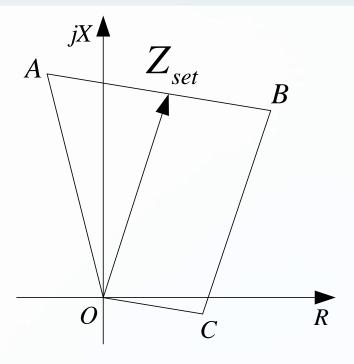
#### 问题的引出

接地距离继电器*3 $\dot{U}_{\mathrm{m}\phi} = \dot{U}_{\phi}, \dot{I}_{\mathrm{m}\phi} = \dot{I}_{\phi} + K3\dot{I}_{0}$			相间距离继电器*3 $\dot{U}_{\mathrm{m}\phi\phi} = \dot{U}_{\phi\phi}, \dot{I}_{\mathrm{m}\phi\phi} = \dot{I}_{\phi\phi}$		
A相	B相	C相	AB相	BC相	CA相

解决了阻抗继电器的接线方式问题、动作特性问题以后,如何进行区内外故障的判别?



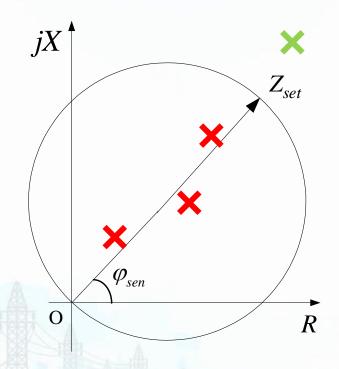


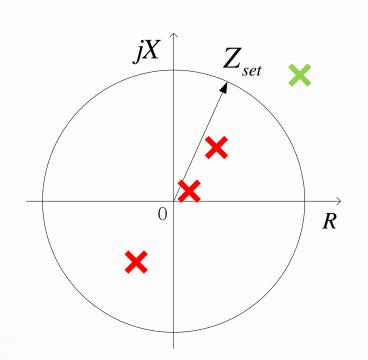


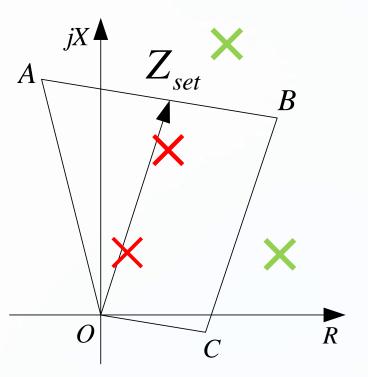
#### 实现故障判别的两种基本思路

测距式实现思路:实际 计算出测量阻抗,然后 在阻抗平面上判别Z<sub>m</sub>是 否在动作区域内

- 兼具故障测距功能,判断结果直观
- 可定制复杂的动作特性,适合数字式保护实现
- 可采用时域算法,避免傅氏算法





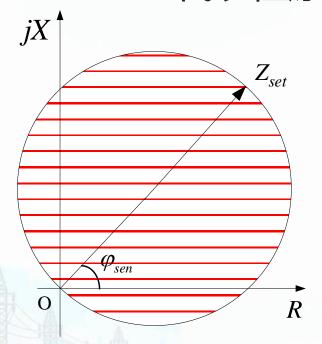


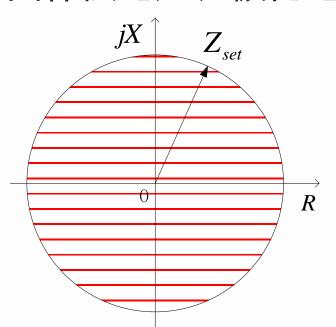
#### 实现故障判别的两种基本思路

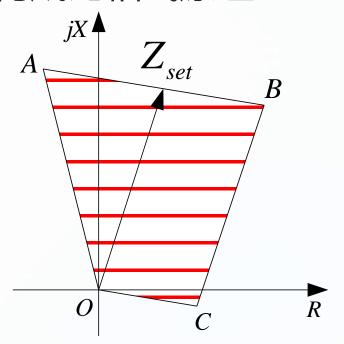
非测距式实现思路:不关心具体的故障位置,只关注故障在区内还是区外

不具备测距功能兼容模拟式、数字式保护

● 代表性原理: 由补偿电压、极化电压构成比相式原理





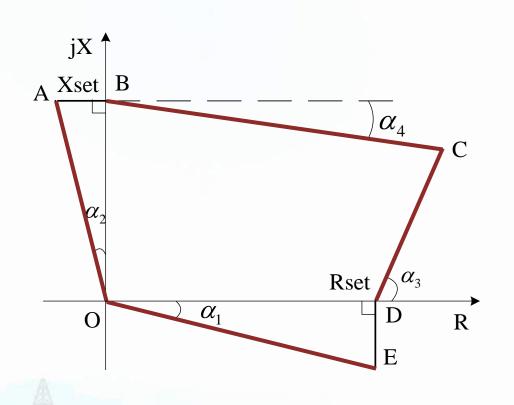




# 1.测距式实现方法



#### 代表性动作特性:多边形特性 🏦



AOE
功率方向特性

- OA倾斜 $\alpha_2$ ,提高金属性短路时动作的可靠性
- OE下倾α3, 提高出口短路时抗过渡电阻能力

BC》·一准电抗特性,防止稳态超越

〈CD〉 · 准电阻特性,躲负荷阻抗



# 1.测距式实现方法



#### 象限I:

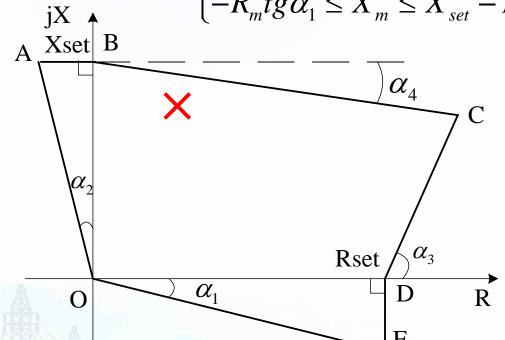
$$\begin{cases} R_{m} \leq R_{set} \\ X_{m} \geq -R_{m} t g \alpha_{1} \\ -X_{m} t g \alpha_{2} \leq R_{m} \leq R_{set} + \hat{X}_{m} c t g \alpha_{3} \\ -R_{m} t g \alpha_{1} \leq X_{m} \leq X_{set} - \hat{R}_{m} t g \alpha_{4} \end{cases} \qquad \hat{X}_{m} = \begin{cases} 0, & X_{m} \leq 0 \\ X_{m}, & X_{m} > 0 \end{cases}, \quad \hat{R}_{m} = \begin{cases} 0, & R_{m} \leq 0 \\ R_{m}, & R_{m} > 0 \end{cases}$$

#### 其中,

$$\hat{X}_{m} = \begin{cases} 0, & X_{m} \leq 0 \\ X_{m}, & X_{m} > 0 \end{cases}, \quad \hat{R}_{m} = \begin{cases} 0, & R_{m} \leq 0 \\ R_{m}, & R_{m} > 0 \end{cases}$$

家庭证: 
$$\begin{cases} X_m \leq X_{set} \\ R_m \geq -X_m tg \alpha_2 \end{cases}$$

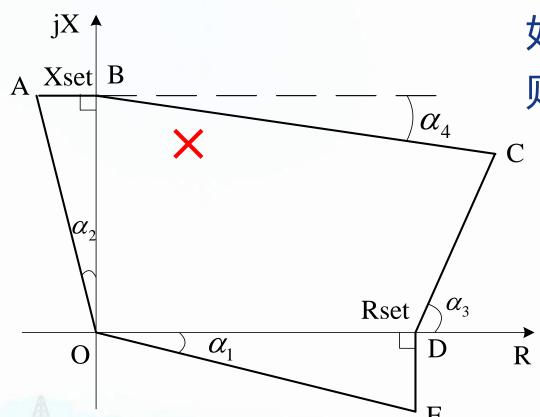
$$\begin{cases} R_m \le R_{set} + X_m ctg \alpha_3 \\ X_m \le X_{set} - R_m tg \alpha_4 \end{cases}$$





# 1.测距式实现方法





如取:  $\alpha_1 = \alpha_2 = 14^\circ$ ,  $\alpha_3 = 45^\circ$ ,  $\alpha_4 = 7.1^\circ$ 

 $\text{JJ}: tg\alpha_1 = tg\alpha_2 \approx 1/4, ctg\alpha_3 = 1, tg\alpha_4 \approx 1/8$ 



$$\begin{cases} -\frac{1}{4}X_m \le R_m \le R_s + \hat{X}_m \\ -\frac{1}{4}R_m \le X_m \le X_s - \frac{1}{8}\hat{R}_m \end{cases}$$

# 陷抗继电器 的实现方法

张沛超, pczhang@sjtu.edu.cn





#### 代表性动作特性: 圆特性

比较电压	比相的两个电压		
继电器	Ċ	Ď	
方向阻抗继电器	$\dot{U}_m$	$\dot{U}_m - \dot{I}_m Z_{set}$	
全阻抗继电器	$\dot{U}_m + \dot{I}_m Z_{set}$	$\dot{U}_m - \dot{I}_m Z_{set}$	
偏移特性阻抗继电器	$\dot{U}_m + \alpha \dot{I}_m Z_{set}$	$\dot{U}_m - \dot{I}_m Z_{set}$	
动作判据	$90^o \le \arg \frac{\dot{C}}{\dot{D}} \le 270^o$		





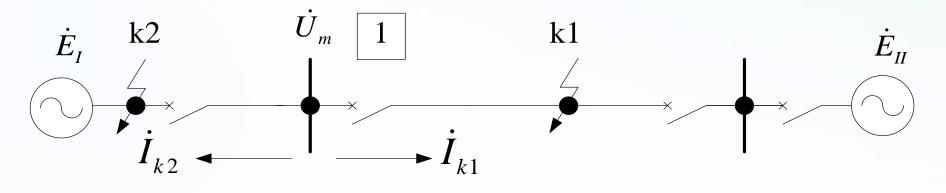
概念: 在进行相位比较时, 习惯于将其中

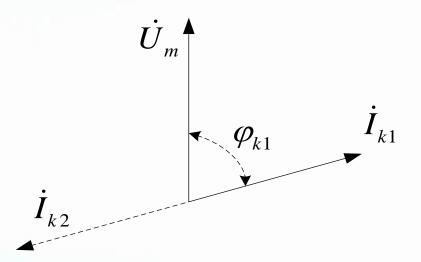
相位不易受故障位置影响 的量作为极化(polarizing) 量,也称参考量

相位更能反映故障 位置变化的量作为 工作(operating)量









以功率方向继电器为例: 以电压为极化量, 以电流为工作量





概念: 将从保护安装处推算(补偿)至保护范围末端的虚拟电压定

义为工作电压 $\dot{U}_{op}$ , 也称为补偿电压 $\dot{U}'$ 

动作特性	Ċ:极化(参考)电压	Ď:补偿(工作) 电压	
方向阻抗	$\dot{U}_m = \dot{I}_m Z_m$	•	
全阻抗	$\dot{U}_m + \dot{I}_m Z_{set} = \dot{I}_m (Z_m + Z_{set})$	$ \dot{U}_m - \dot{I}_m Z_{set} $ $= \dot{I}_m (Z_m - Z_{set}) $	
偏移阻抗	$\dot{U}_m + \alpha \dot{I}_m Z_{set} = \dot{I}_m (Z_m + \alpha Z_{set})$		
动作判据	$90^o \le \arg \dot{C}/\dot{D} \le 270^o$		





概念:被选择用作相位参考的电压称为极化电压 $\dot{U}_p$ 

选择不同的极化电压, 可构成不同动作特性的阻抗继电器

动作特性	Ċ:极化(参考)电压	Ď:补偿(工作) 电压	
方向阻抗	$\dot{U}_m = \dot{I}_m Z_m$	•	
全阻抗	$\dot{U}_m + \dot{I}_m Z_{set} = \dot{I}_m (Z_m + Z_{set})$	$ \dot{U}_m - \dot{I}_m Z_{set}  = \dot{I}_m (Z_m - Z_{set}) $	
偏移阻抗	$\dot{U}_m + \alpha \dot{I}_m Z_{set} = \dot{I}_m (Z_m + \alpha Z_{set})$	im(2m 2set)	
动作判据	乍判据 $90^o \leq \arg \dot{C}/\dot{D} \leq 270^o$		

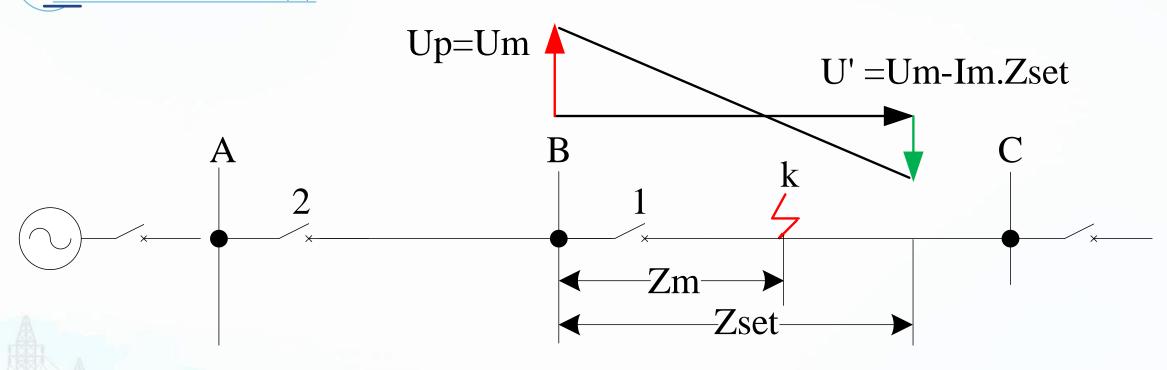




#### 方向阻抗继电器判据:

$$90^o \le \arg \frac{\dot{U}_m}{\dot{U}_m - \dot{I}_m Z_{set}} \le 270^o$$

#### 1. 区内故障



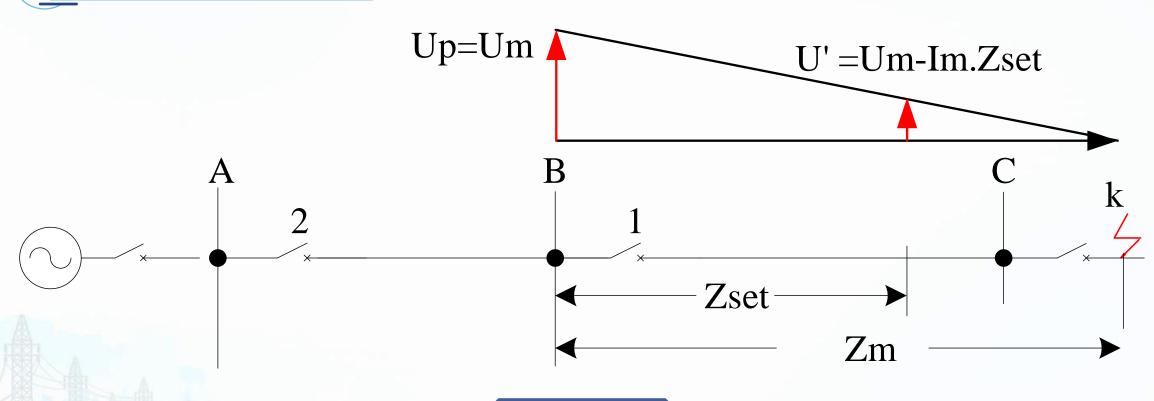




#### 方向阻抗继电器判据:

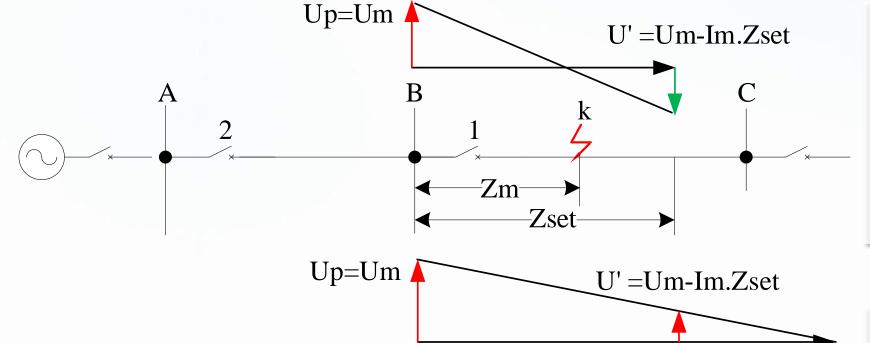
$$90^o \le \arg \frac{\dot{U}_m}{\dot{U}_m - \dot{I}_m Z_{set}} \le 270^o$$

#### 2. 正向区外故障 🕸

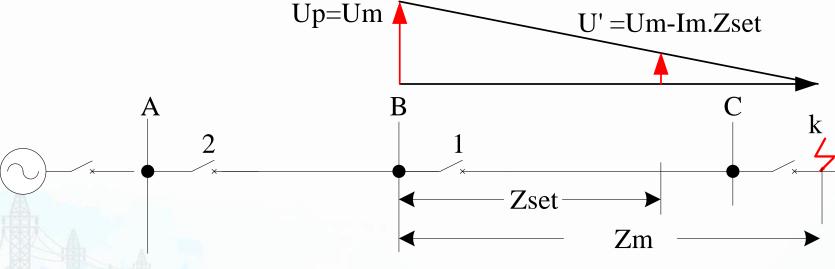








正向故障,在故障点从区内转为 障点从区内转为 区外时,补偿电 压相位发生180 度突变!



而极化电压相位保 持不变! 正确完成 故障区内外判别

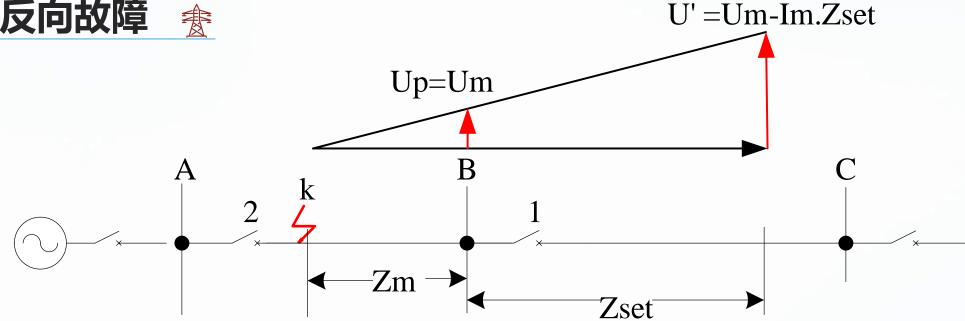




#### 方向阻抗继电器判据:

$$90^o \le \arg \frac{U_m}{\dot{U}_m - \dot{I}_m Z_{set}} \le 270^o$$





反向故障时,补偿电压与极化电压的相位关系同区外故障, 保护有方向性





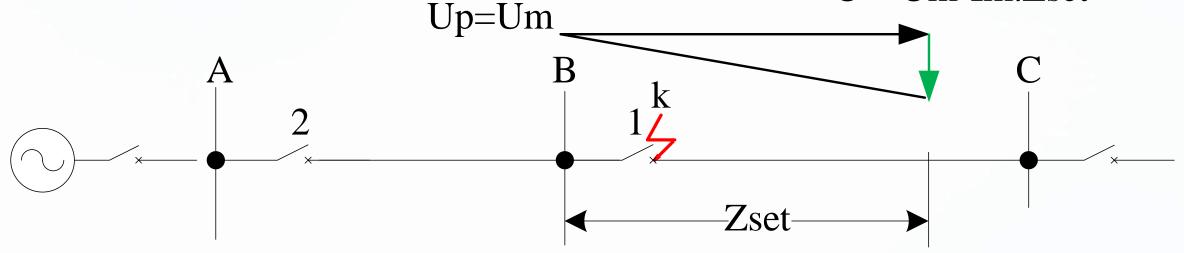
#### 方向阻抗继电器判据:

$$90^o \le \arg \frac{\dot{U}_m}{\dot{U}_m - \dot{I}_m Z_{set}} \le 270^o$$

#### 4. 出口故障



U' = Um-Im. Zset



保护出口故障时,极化电压接近于0,失去了参考作用, 保护存在死区

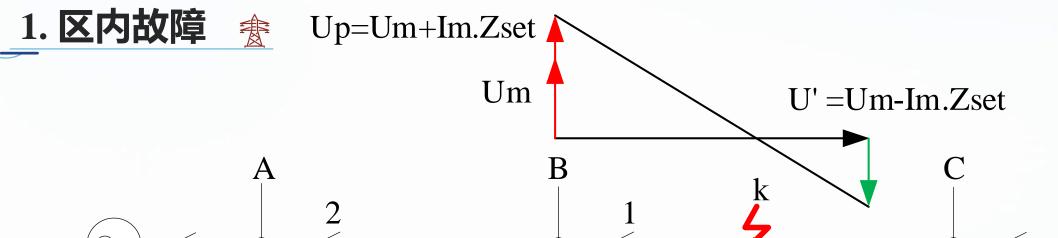




#### 全阻抗继电器判据:

$$90^o \le \arg \frac{\dot{U}_m + \dot{I}_m Z_{set}}{\dot{U}_m - \dot{I}_m Z_{set}} \le 270^o$$





Zm

-Zset

区内故障时,继电器正确动作

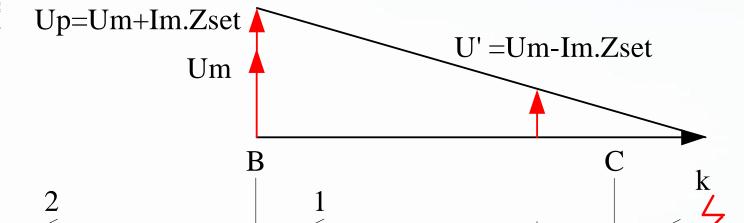




#### 全阻抗继电器判据:

$$90^o \le \arg \frac{\dot{U}_m + \dot{I}_m Z_{set}}{\dot{U}_m - \dot{I}_m Z_{set}} \le 270^o$$

2. 正向区外故障 淾



Zset

Zm

在故障点从区内转为区外时,补偿电压的相位发生180度突变! 而极化电压相位保持不变!

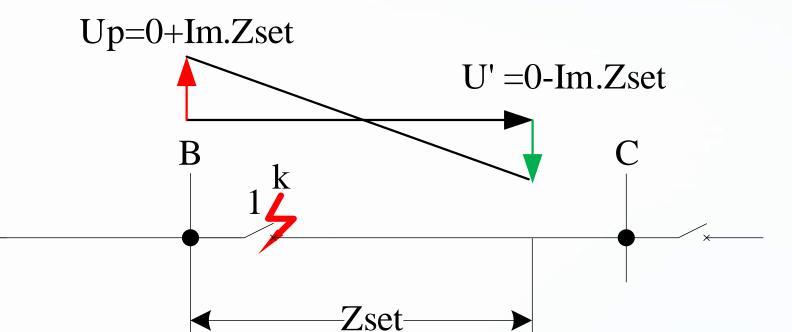




#### 全阻抗继电器判据:

$$90^o \le \arg \frac{\dot{U}_m + \dot{I}_m Z_{set}}{\dot{U}_m - \dot{I}_m Z_{set}} \le 270^o$$

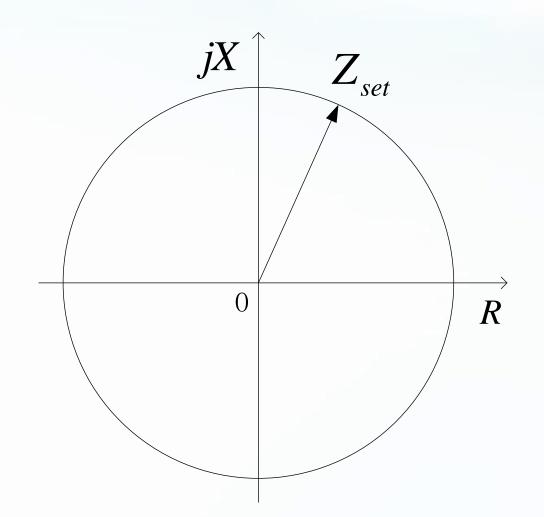
#### 3. 出口故障 🏂



保护出口故障时,极化电压不为0,保护具有最高灵敏性

#### 思考

请分析反向故障时,全阻抗继电器极化电压与补偿电压的相位关系,并分析全阻抗继电器为何不具有方向性?



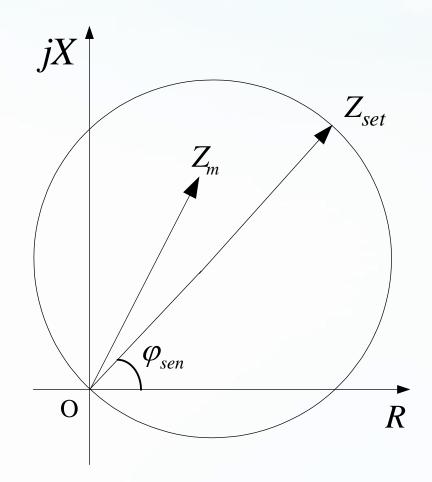
# 阻抗继电器的实现方法

张沛超, pczhang@sjtu.edu.cn

#### 问题的提出

严重的缺点。

方向阻抗继电器在反向故障时不会误动,具有突出的选择性特点。 但是,当正方向母线出口短路时,短路电流很大,而继电器有死区,这是





# 3.消除方向阻抗继电器死区的方法



思路: 在比相式原理中, 只要设法保持极化电压相位基本不变, 就可以引入其他电压来消除死区。两种典型实现方法:

- ① 在极化电压中引入非故 障相电压
- ② 以数字式保护的短时记 忆电压作为极化电压

- 类似功率方向继电器广泛 采用的90°接线方式
- 记住故障前极化电压的 相位



# 3.消除方向阻抗继电器死区的方法

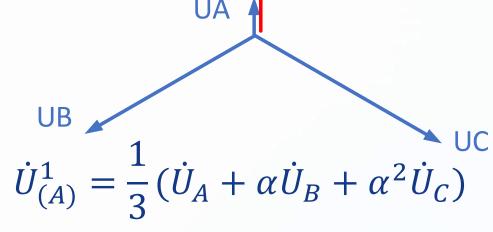


# (1) 引入非故障相电压 🏦

以接于AB相间的阻抗继电器为例:

$$90^o \le \arg \frac{\dot{U}_{AB} + \alpha \dot{U}_C e^{-j90^o}}{\dot{U}_{AB} - (\dot{I}_A - \dot{I}_B) Z_{set}} \le 270^o, \alpha \approx 10\%$$

另外, 还广泛采用正序电压作为 极化电压。正序电压是三相电压 的合成, 在非对称故障时, 相当 于引入了非故障相电压。



U1(A)

但是,以上仍不能解决三相短路时的死区问题



## 3.消除方向阻抗继电器死区的方法



#### 以短时记忆电压作为极化电压 🏦

- 数字式保护能够从采样缓冲区 中提取出故障前的母线电压
- 在故障后的2个周波内,母线电 压的相位基本维持不变(记忆 电压的使用时间一般不超过 40ms)

$$90^o \le \arg \frac{\dot{U}_m \to \dot{U}_{L[0]}}{\dot{U}_m - \dot{I}_m Z_{set}} \le 270^o$$

 $\dot{U}_{L[0]}$ :短路前 负荷状态下 母线电压

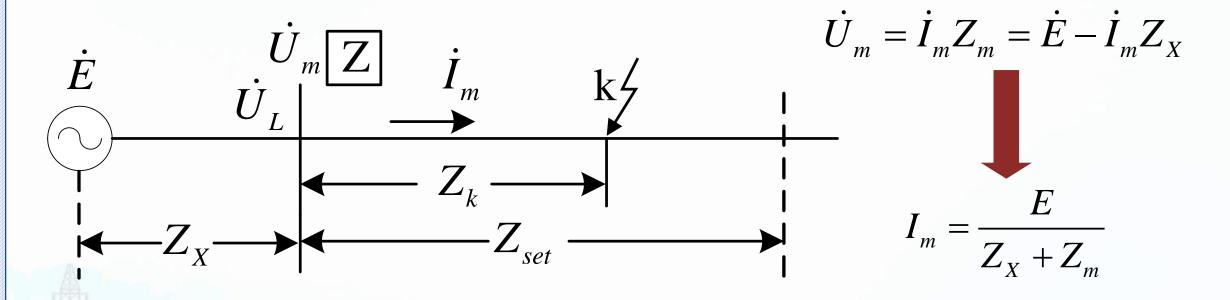






分析思路:  $\dot{U}_L$ 相位主要受保护背 侧系统等效电势影响,设法引入 Ė; 同时,设法消除 $I_m$ 

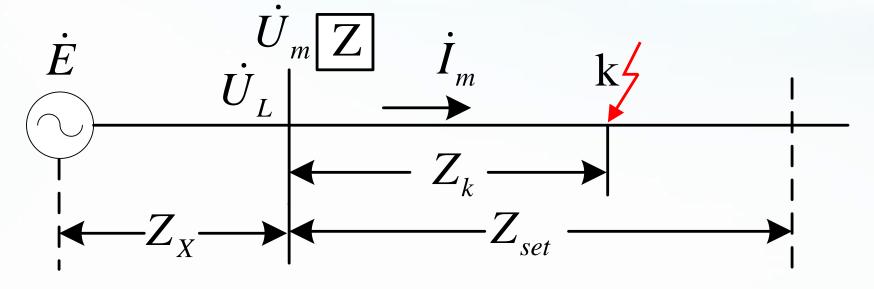
$$90^o \le \arg \frac{\dot{U}_{L[0]}}{\dot{I}_m(Z_m - Z_{set})} \le 270^o$$







#### 正向故障分析



$$90^{\circ} \le \arg \frac{\dot{U}_{L[0]}}{\dot{U}_{m} - \dot{I}_{m} Z_{set}} \le 270^{\circ} \longrightarrow 90^{\circ} \le \arg \frac{Z_{m} + Z_{X}}{Z_{m} - Z_{set}} * \frac{\dot{U}_{L[0]}}{\dot{E}} \le 270^{\circ}$$

不计负荷电流 
$$\dot{U}_{L[0]} \approx \dot{E}$$



$$90^{\circ} \leq \arg \frac{Z_m + Z_X}{Z_m - Z_{set}} \leq 270^{\circ}$$



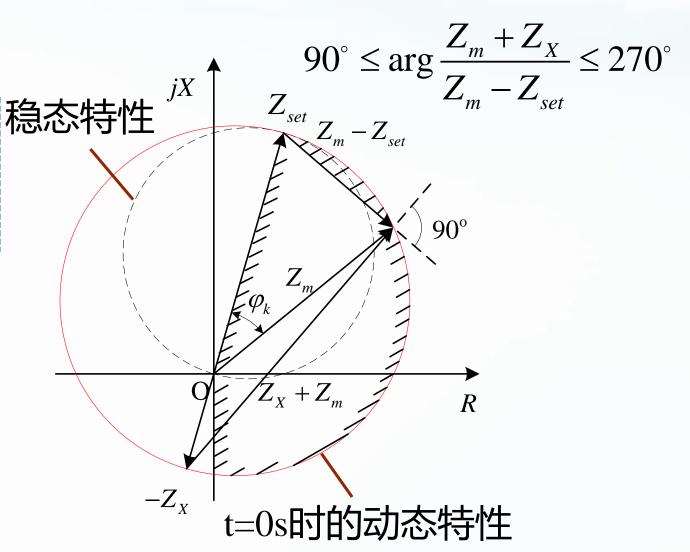


#### 正向故障分析

记忆作用导致动态特性, 为包含原点的偏移阻抗圆, 消除了出口故障动作死区

动态过程中,继电器的抗 过渡电阻的能力有所增大

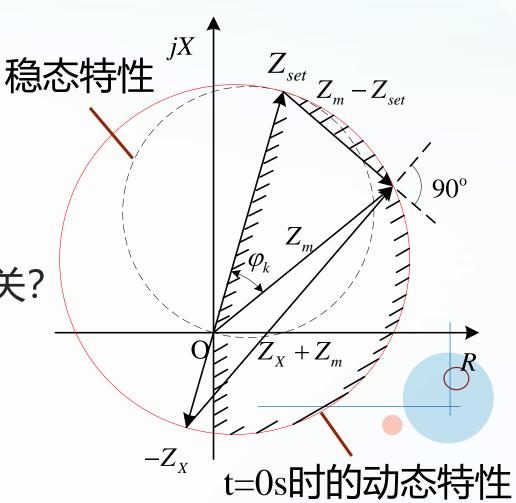
随着记忆作用的消失,恢 复稳态特性



#### 思考



- 1.动态特性有没有增大保护范围?
- 2.动态特性圆增大的程度与什么有关?
- 3.反向故障时,保护是否会误动?

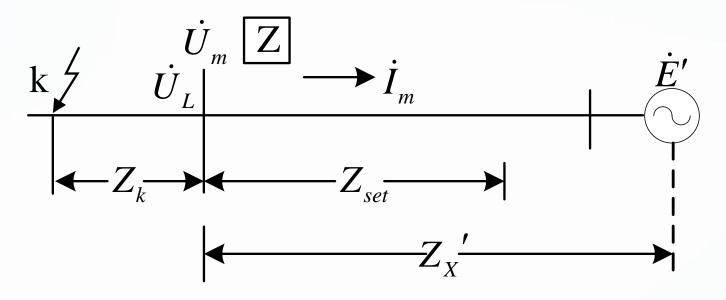






反向故障分析:分析思路类似, 设法引入对侧电势E', 并消除 $I_m$ 

$$90^o \le \arg \frac{\dot{U}_{L[0]}}{\dot{I}_m(Z_m - Z_{set})} \le 270^o$$

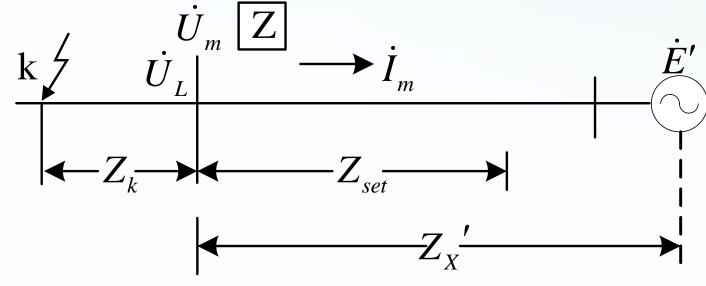


$$\dot{U}_{m} = \dot{I}_{m}Z_{m} = \dot{E}' + \dot{I}_{m}Z_{X}' \Longrightarrow \dot{I}_{m} = \frac{\dot{E}'}{Z_{m} - Z_{X}'}$$





#### 反向故障分析



$$90^{\circ} \leq \arg \frac{\dot{U}_{L[0]}}{\dot{U}_{m} - \dot{I}_{m} Z_{set}} \leq 270^{\circ} \implies 90^{\circ} \leq \arg \frac{Z_{m} - Z_{X}'}{Z_{m} - Z_{set}} * \frac{\dot{U}_{L[0]}}{\dot{E}'} \leq 270^{\circ}$$

不计负荷电流 
$$\dot{U}_{L[0]} \approx \dot{E}'$$

$$90^{\circ} \leq \arg \frac{Z_m - Z_X'}{Z_m - Z_{set}} \leq 270^{\circ}$$

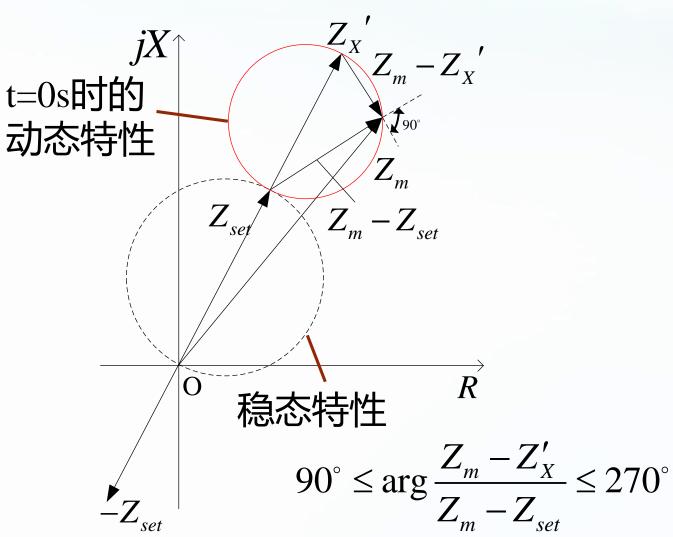




#### 反向故障分析

动态特性为位于第一象限 的上抛圆。因此时测量阻 抗在第三象限,故继电器 具有明确的方向性

随着记忆的消失,该"上 抛圆"特性也会恢复至稳 态特性。



#### 思考



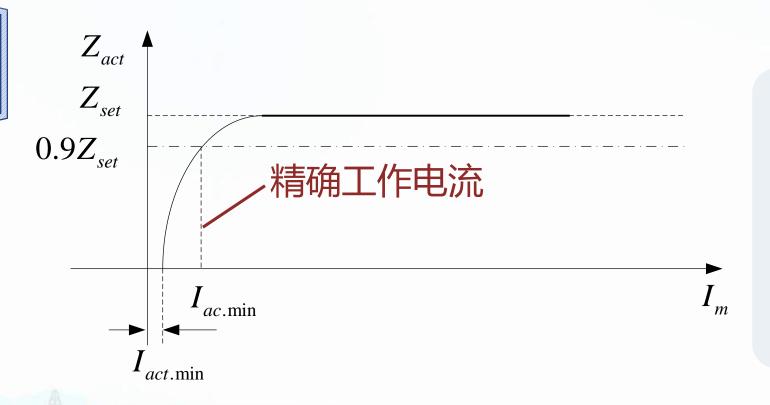
- 1.为何能用记忆电压代替故障电压作为极化量?
- 2.基于记忆电压的保护原理能应用于距离II段、III段吗?
- 3.如果不能,该如何解决距离II段、III段的死区问题?



## 5.阻抗继电器的精确工作电流



阻抗继电器的"测量精度"与输入电流存在关系



概念:保证阻抗继电器动作阻抗误差在10%以内的继电器的最小输入电流称为(最小)精确工作电流



# 5.阻抗继电器的精确工作电流



精确工作电流的校验:按保护范围末端短路时的最小短路电流来校验,要求不小于1.5

$$\frac{I_{k \min}}{I_{ac.\min}} \ge 1.5$$

数字式保护一般都能满足要求,基本上都不需要校验

# 小结

两种接线方式

两类实现方法

优缺点

典型应用

接地保护

测距式

[测出6个阻抗, 在R/X平面上进 行区内外判别

多边形特性

圆特性

圆特性

自带测距功能 抗过渡电阻能力强

避越最大负荷能力强

缺点:

优点:

实现复杂,适合微机保护

根据接线方式, 生成6组测量 电压/电流

> 形成极化电压、 比相式 补偿电压,进 行比相

优点:

实现简单, 也适合电磁型保护 可采用记忆电压提升保护性能

缺点:

不能测距

稳念特性具有圆特性的各种缺点

相间保护