## ЛЕКЦИЯ№2 Тема:»Измерительные ТТ»

#### Вопросы лекции:

- 1. Назначение трансформаторов тока.
- 2. Классификация трансформаторов тока.
- 3. Принцип действия трансформатора тока.
- 4. Схема замещения трансформатора тока и векторная диаграмма.
- 5. Погрешности в работе измерительного трансформатора тока.
- 6. Основные параметры и характеристики ТТ.

#### Литература

- Федосеев А.М. «Релейная защита электроэнергетических систем. Релейная защита сетей» М. Энергоатомиздат 1984г.
- Андреев В.А. «Релейная защита и автоматика систем электроснабжения» М. Высшая школа, 1991г.
- Беркович М.А. и др. «Основы техники релейной защиты» М. Энергоатомиздат, 1984г.
- Чернобровов Н.В., Семёнов В.А. «Релейная защита энергетических систем» -М. Энергоатомиздат, 1998г.
- Афанасьев В.В. «Трансформатора тока» -Л. Энергия, -1980г.
- Казанский В.Е. «Трансформаторы тока в системах релейной защиты», - М. Энергия -1978г.

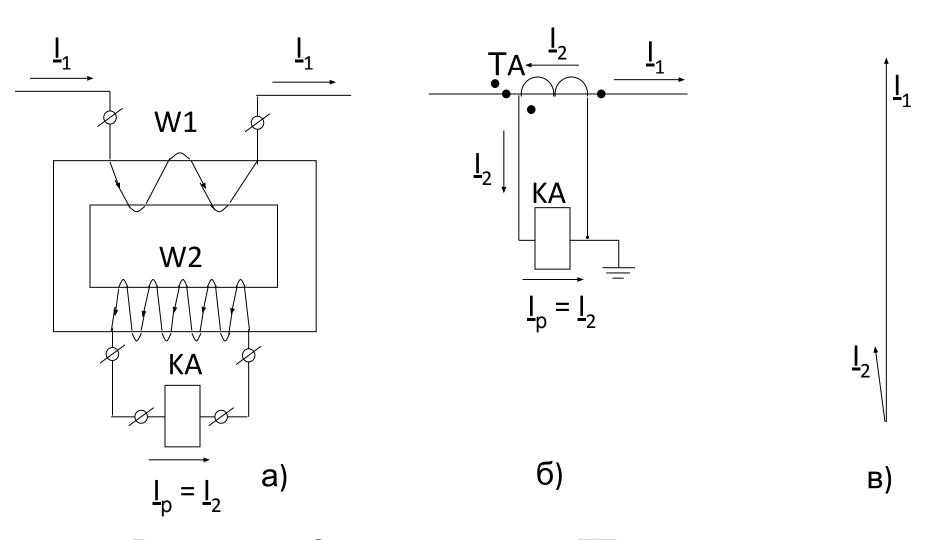
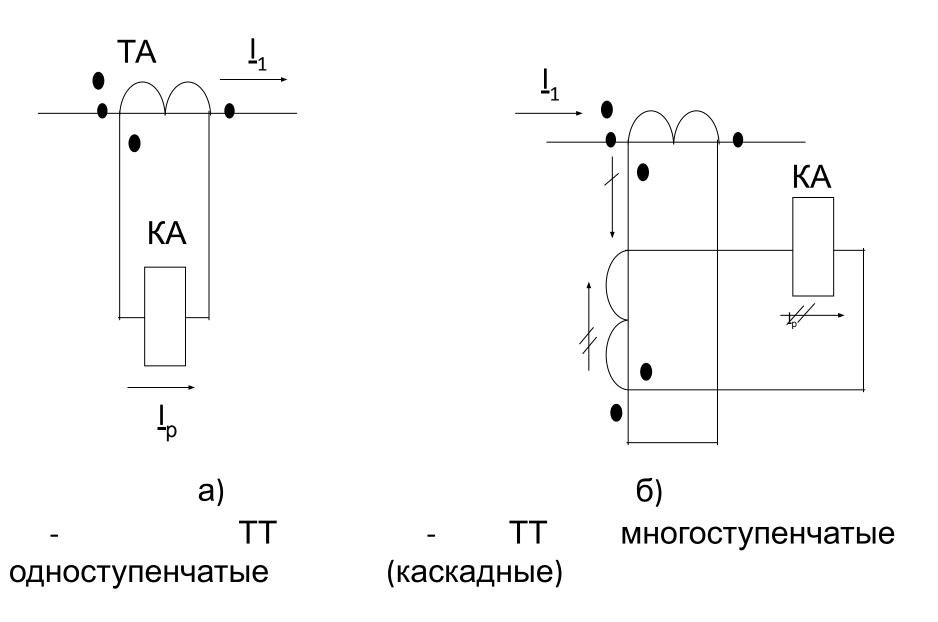
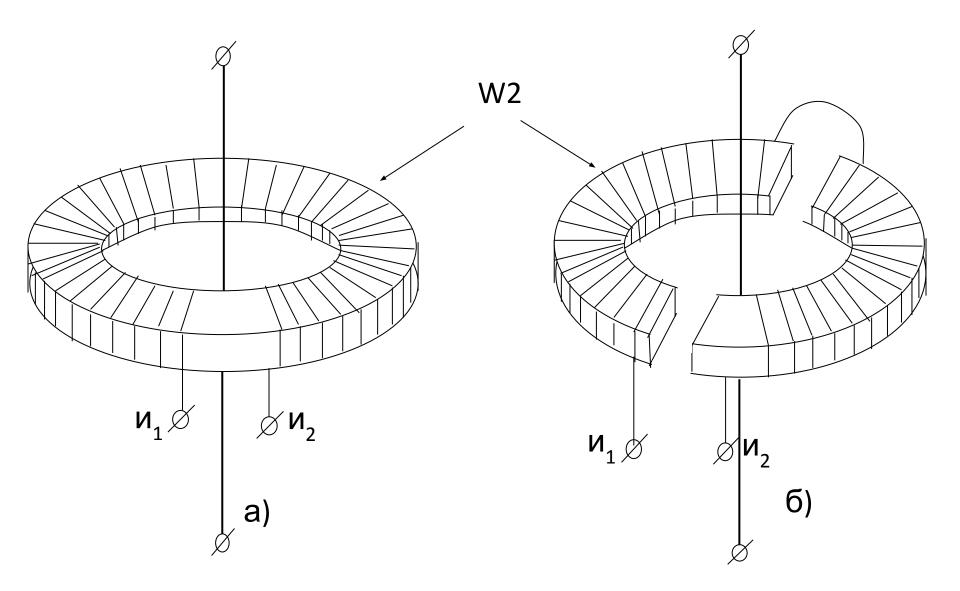
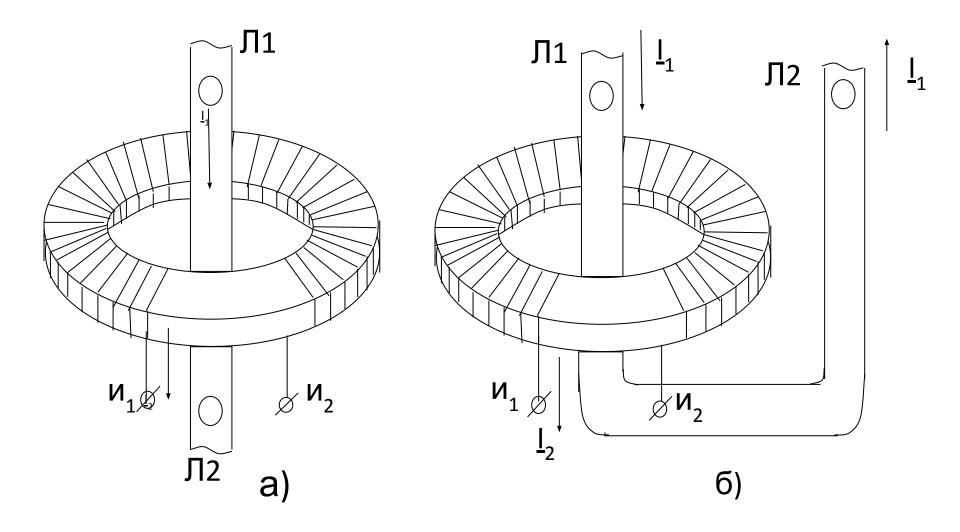


Рисунок 1.1 Схема включения ТТ, его условное обозначение на схемах и упрощённая векторная диаграмма токов (первичного и вторичного)

- 1) преобразование переменного тока в защищаемом элементе любого значения (тысячи и десятки тысяч ампер) в переменный ток, приемлемый по величине для функционирования устройств РЗ;
- 2) изолирование реле, к которым имеет доступ обслуживающий персонал, от цепей с высоким классом напряжения.







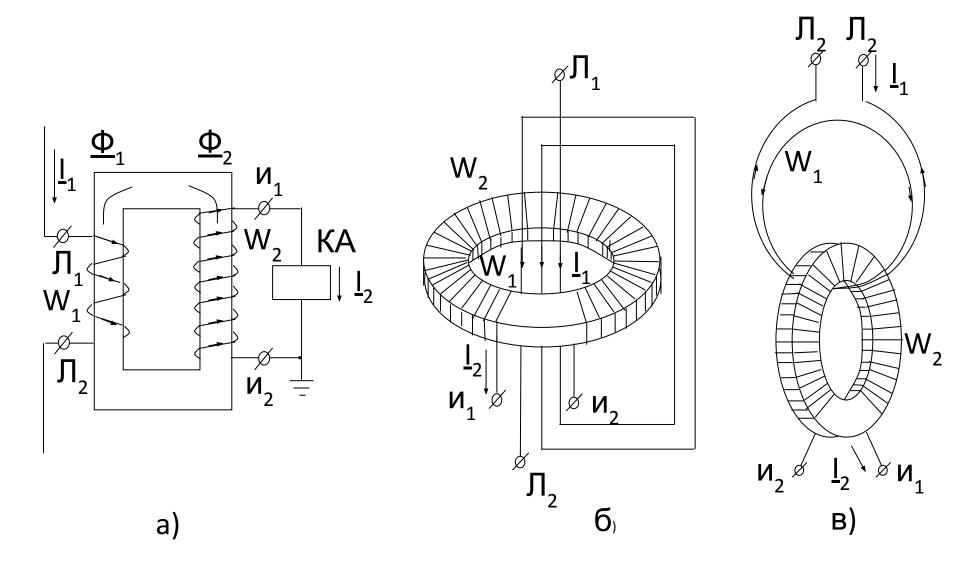


Рисунок 1.5 Многовитковые трансформаторы тока: а) с катушечной первичной обмоткой; б) с петлевой первичной обмоткой; в)со звеньевой первичной обмоткой

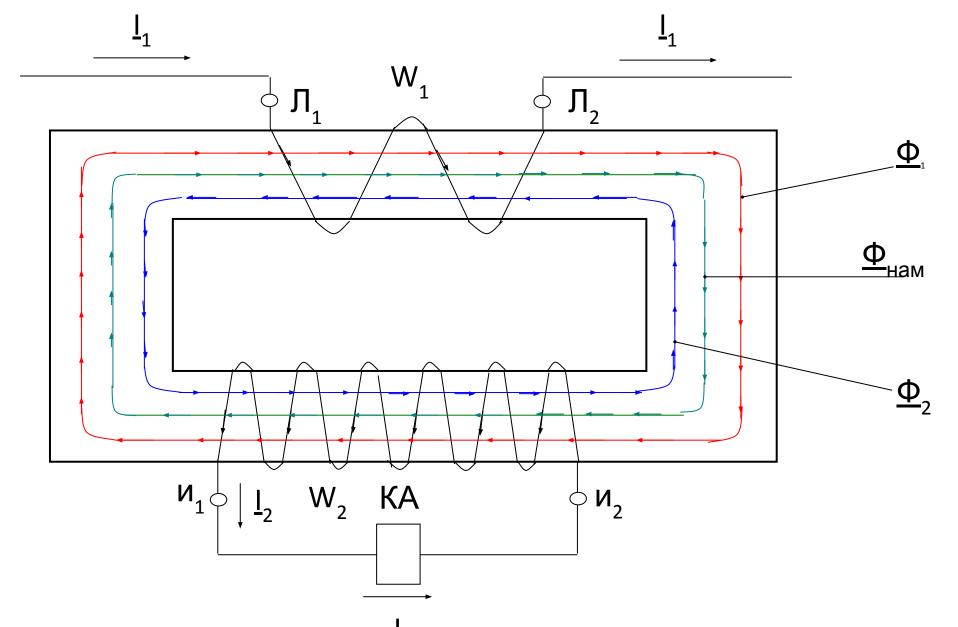
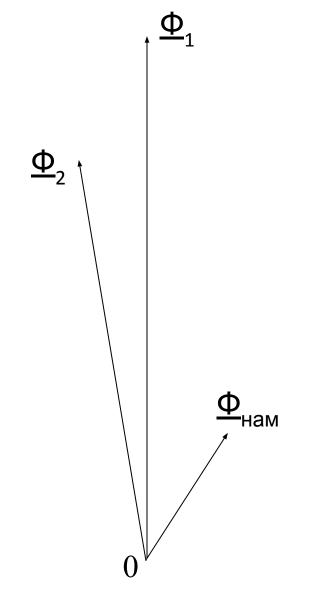


Рисунок 1.6 Общее устройство ТТ и его включение в первичную цепь



$$\underline{\Phi}_1 = \frac{\underline{I}_1 \cdot W_1}{R_{\mu}} \tag{1.1}$$

$$\underline{\Phi}_{\text{Ham}} = \underline{\Phi}_1 - \underline{\Phi}_2 \tag{1.2}$$

$$\underline{\Phi}_1 = \underline{\Phi}_2 + \underline{\Phi}_{\text{нам}}$$
 или через МДС

$$\underline{F}_1 = \underline{F}_2 + \underline{F}_{\text{нам}} \quad \text{или} \qquad (1.3)$$

$$\underline{I}_1 \cdot W_1 = \underline{I}_2 \cdot W_2 + \underline{I}_{\text{Ham}} \cdot W_1, \quad (1.4)$$

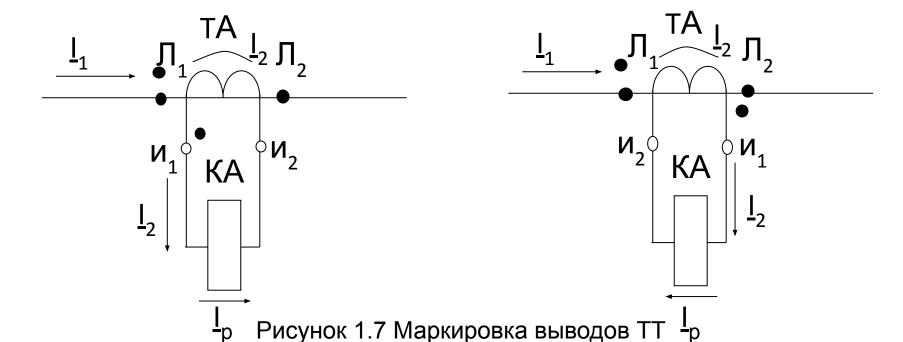
$$\underline{I}_1 \cdot \frac{W_1}{W_2} = \underline{I}_2 + \underline{I}_{\text{Ham}} \cdot \frac{W_1}{W_2}$$
 (1.5)

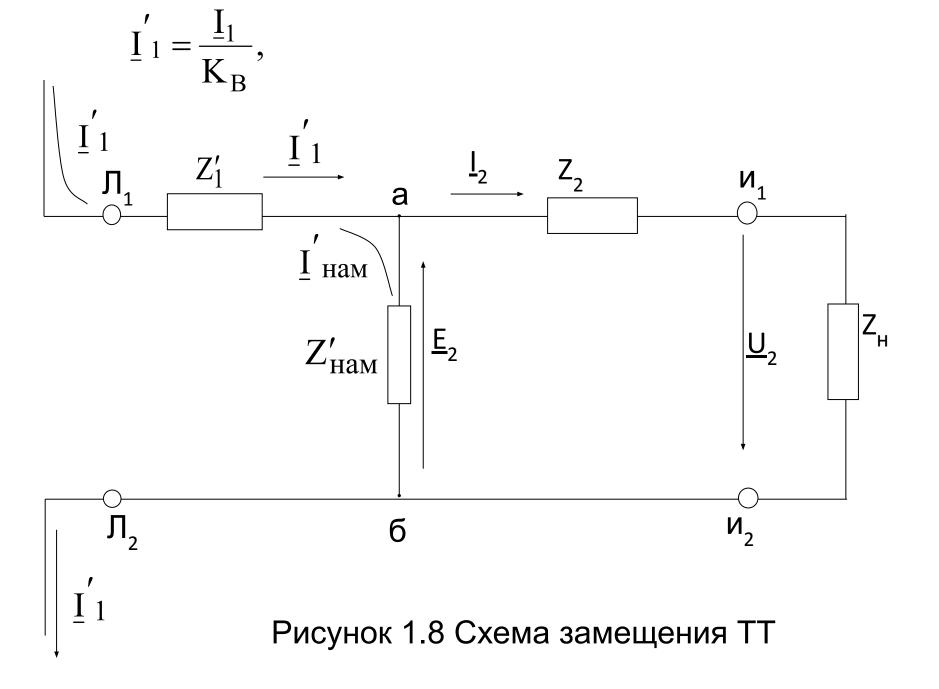
$$\frac{\underline{I}_1}{K_B} = \underline{I}_2 + \frac{\underline{I}_{\text{Ham}}}{K_B}. \quad K_B = \frac{W_2}{W_1}$$

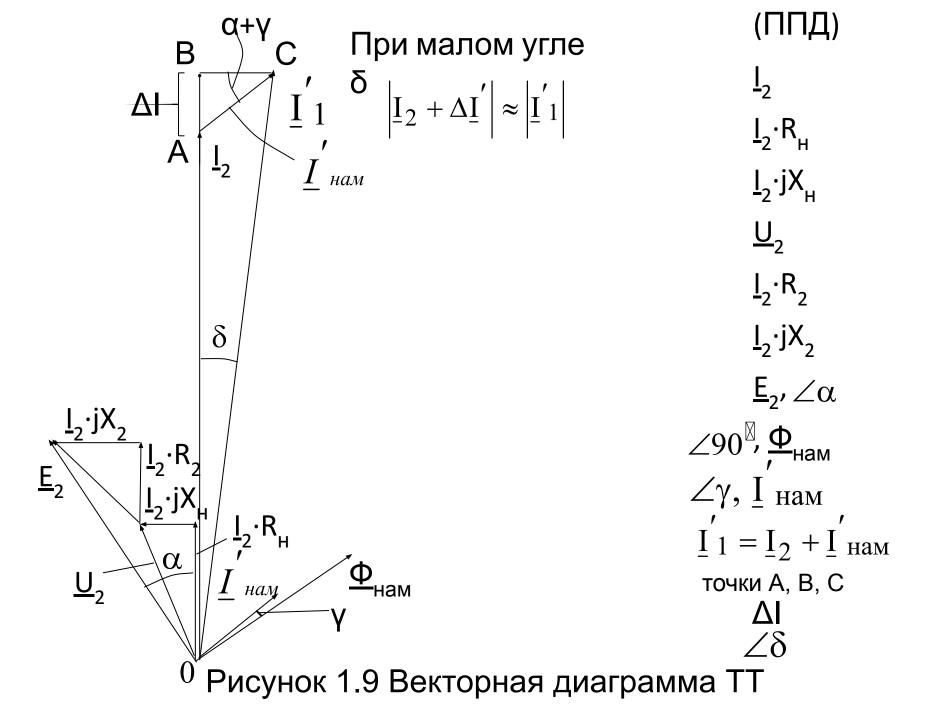
$$K_{I} = \frac{I_{1\text{HOM}}}{I_{2\text{HOM}}} \qquad (1.7)$$

 $\frac{\underline{I}_1}{K_B} = \underline{I}_2 + \frac{\underline{I}_{\text{Ham}}}{K_B}.$   $K_B = \frac{W_2}{W_1}$   $K_B -$  витковый коэффициент трансформации ТТ

 $I_2 \approx \frac{I_1}{K_{\scriptscriptstyle T}},$  (1.6)  $K_{\scriptscriptstyle I}$  – номинальный коэффициент трансформации







$$\underline{E}_{2} = \underline{U}_{2} + \underline{I}_{2} \cdot (R_{2} + jX_{2})$$

$$E_{2} = I_{2} \cdot \sqrt{(R_{2} + R_{H})^{2} + (X_{2} + X_{H})^{2}}$$

$$E_{2} = 4,44f \cdot W_{2} \cdot \Phi_{\text{Ham, max}}$$

$$\underline{F}_{\text{HaM}} = \underline{I}_{\text{HaM}} \cdot W_{1}$$

$$\underline{F}_{\text{Ham}} = \underline{I}'_{\text{Ham}} \cdot W_{2},$$

$$(1.10)$$

$$\underline{F}_{\text{Ham}} = \underline{I}'_{\text{Ham}} \cdot W_{1}$$

$$(1.12)$$

(1.8)

 $U_2 = \underline{I}_2 \cdot (R_H + jX_H)$ 

 $\underline{I}_1 = \underline{I}_2 + \underline{I}_{\text{нам}}$   $\epsilon = \frac{I'_{\text{нам}}}{I'_1} \cdot 100\%$  или  $\epsilon = \frac{I_{\text{нам}}}{I_1} \cdot 100\%$ 

$$=\frac{I_{\text{Ham}}}{I_1}$$

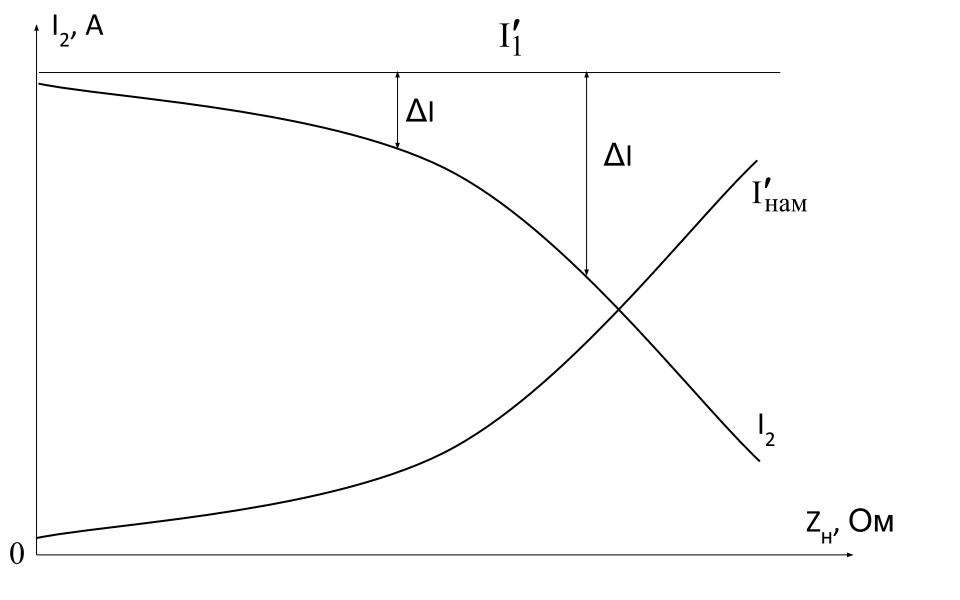


Рисунок 1.10 Характер изменения вторичного тока и тока намагничивания в схеме замещения ТТ в зависимости от величины сопротивления нагрузки

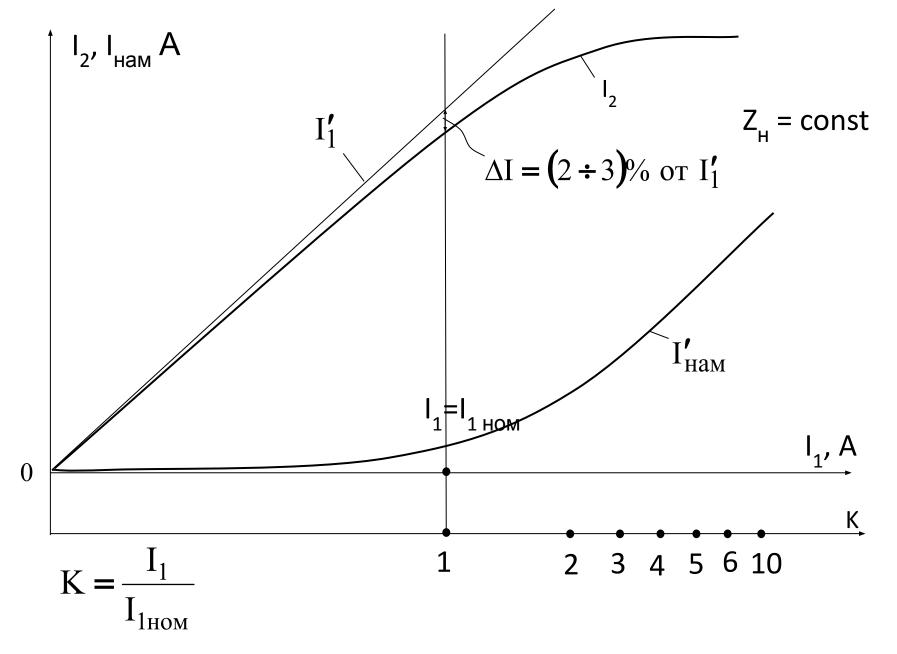


Рисунок 1.11 Зависимость вторичного тока и тока намагничивания от кратности первичного тока

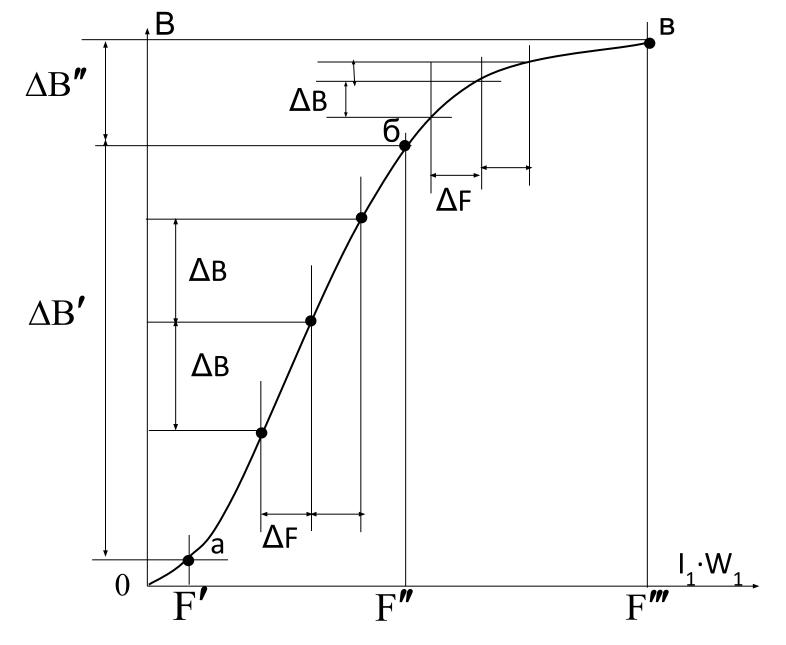


Рисунок 1.12 Характеристика намагничивания сердечника ТТ

$$\Delta \mathbf{I} = \mathbf{I}_1' - \mathbf{I}_2 \tag{1.14}$$

$$\sin \delta = \frac{BC}{CO} = \frac{I'_{\text{Ham}} \cdot \cos(\alpha + \gamma)}{I'_{1}},$$
 (1.15)

$$\delta = \arcsin \frac{I'_{\text{Ham}} \cdot \cos(\alpha + \gamma)}{I'_{1}}$$
 (1.16)

$$\varepsilon = \frac{\left|\underline{\underline{I}'_{\text{нам}}}\right|}{\left|\underline{\underline{I}'_{1}}\right|}$$
 или  $\varepsilon = \frac{\left|\underline{\underline{I}'_{\text{нам}}}\right|}{\left|\underline{\underline{I}'_{1}}\right|} \cdot 100\%$  (1.17)

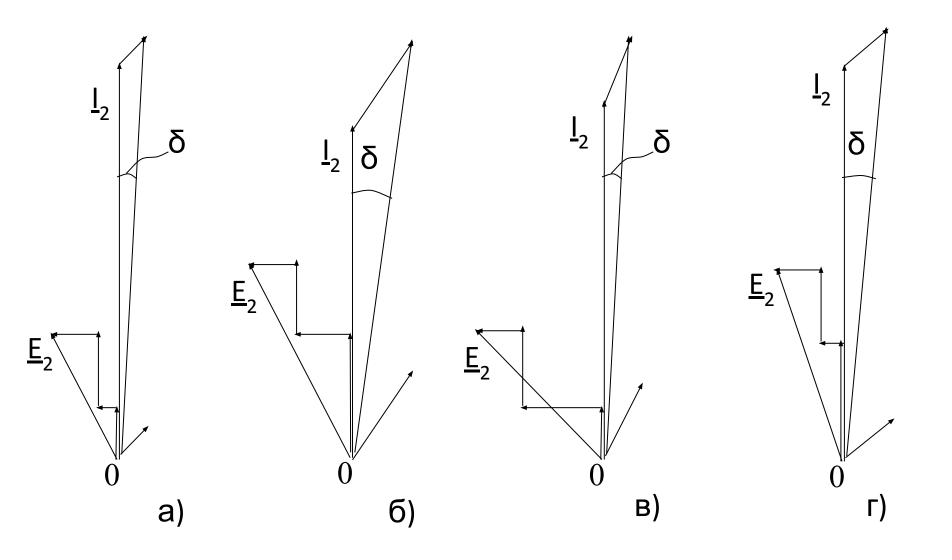


Рисунок 1.13, поясняющий зависимость угловой погрешности ТТ от величины  $Z_{_{\rm H}}$  (рисунок а) и б) и от характера полного сопротивления  $Z_{_{\rm H}}$  (рисунок в) -  $X_{_{\rm H}}$  >  $R_{_{\rm H}}$ ; рисунок г) -  $R_{_{\rm H}}$  >  $X_{_{\rm H}}$ 

## **1. Номинальное напряжение U**, 0,66; 6; 10; 15; 20; 24; 27; 35; 110; 220; 330; 500; 750; 1150 кВ.

**2. Номинальный первичный ток I<sub>1 ном</sub>** 1; 5; 10; 15; 20; 30; 40; 50; 75; 80; 100; 150; 200; 250; 300; 400; 500; 600; 750; 800; 1000; 1200; 2000; 3000; 4000; 6000; 8000; 10000; 12000; 14000; 16000; 18000; 20000; 25000; 28000; 32000; 35500; 40000.

Трансформаторы тока с I<sub>1 ном</sub> 15; 75; 150; 600; 1200; 3000 и 6000 могут допускать несколько большие токи неограниченно длительное время, а именно: 16; 80; 160; 650; 1300; 3300; 6500 A.

# 3. Номинальный вторичный ток I<sub>2 ном</sub> 4.Коэффициент трансформации TT

Витковый коэффициент трансформации

Действительный коэффициент трансформации TT

$$=\frac{I_1}{I_2}$$

Номинальный коэффициент трансформации ТТ  $K_{\rm I} = \frac{I_{\rm 1HOM}}{I_{\rm 2HOM}}$ 

5. Стойкость TT к механическим и тепловым

воздействиям

$$K_{\partial u H} = \frac{I_{\partial u H}}{1,41 \cdot I_{1HOM}}$$

$$K_{T} = \frac{I_{T}}{I_{1 \text{HOM}}}$$

a) для TT с U<sub>1 ном</sub> ≥ 330 кВ

$$I_{_{\mathcal{I}}} \geq 1.8 \cdot \sqrt{2} \cdot I_{1_{\mathrm{T}}};$$

б) для ТТ с U<sub>1 ном</sub>  $\geq$  110 кВ, 150 кВ, 220 кВ  $I_{\rm д} \geq$  1,8  $\cdot \sqrt{2} \cdot I_{\rm 3T}$ ;

$$I_{_{\mathrm{I}}} \geq 1.8 \cdot \sqrt{2} \cdot I_{4_{\mathrm{T}}}.$$

### 6. Номинальная вторичная нагрузка ТТ Z <sub>2н, ном</sub>

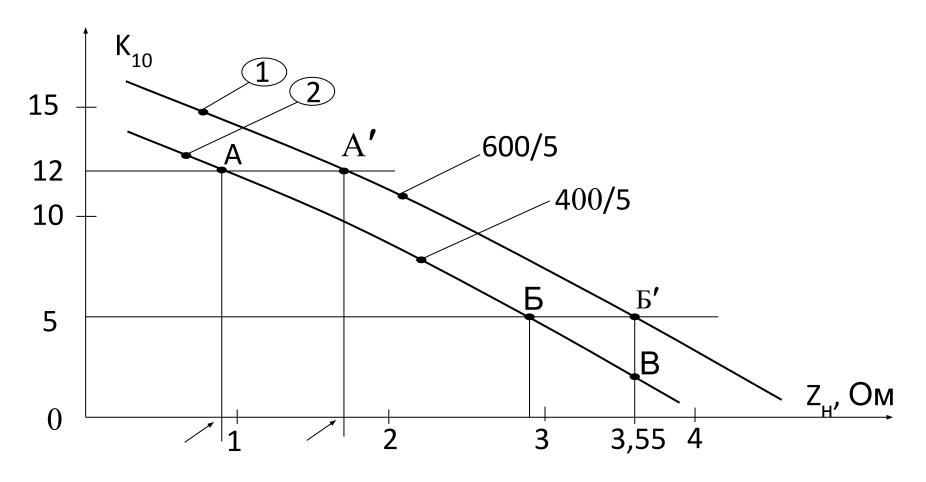
$$Z_{2_{\rm H_{HOM}}} = \frac{S_{2_{\rm H_{HOM}}}}{I_{2_{\rm HOM}}^2},$$
 где

 $S_{2 H_{ ext{HOM}}}$  – номинальная вторичная нагрузка ТТ в В·А  $I_{2 H_{ ext{DOM}}}$  – номинальный вторичный ток ТТ.

Для отечественных ТТ установлены следующие значения номинальной вторичной нагрузки  $S_{2H, HOM}$  при соѕ  $\phi_2 = 0.8$ :

2,5; 5; 10; 15; 20; 30; 40; 50; 60; 70; 100 B·A.

### **Требования**, предъявляемые к точности работы измерительных трансформаторов тока



Классы точности TT

0,5; 1; 5P; 10P

Для РЗ изготавливаются ТТ классов : 10 Р с полной относительной погрешностью ε ≤ 10% 5 Р (повышенной точности) с ε ≤ 5%.