2.51F3 の整定 (一般電灯変圧器) 既設 IC01 D-AT2H 東芝製

1) 電流整定 設備容量 300KVA

設備容量の 200% $\frac{300 \times 2.0}{6.6} \times \frac{5}{100} = 4.5 \text{ (A)}$ 5 A に整定

2) 時間整定 (特性カーブ参照)

51Rとの協調、変圧器励磁突入電流の回避及び f₁点短絡を考慮して # 1.0 に整定

3) INSTの整定

f₀点短絡電流 > I_x > f₁短絡電流 I_x > 変圧器励磁突入電流

f₀短絡電流 I_{f0} = 5,100 (A) 5/100 255 (A)
 f₁点短絡電流 I_{f1} = $\frac{10\text{MVA} \times 100}{150.6} \times \frac{1}{6.6} = 1,006 \text{ (A)}$ 5/100 50.3 (A)
 300KVA Tr%Z 4.0 (133%) を想定 %Z= 17.16 + 133 = 150.6

* 過電流定数の確認

CT型式 三菱 CD-40K は定格負担 40VA で n > 3
 使用負担 10 VA , 2次漏洩VA 6.3 VAとして

$n' = n \times \frac{\text{CT定格負担} + 2\text{次漏洩VA}}{\text{使用負担} + 2\text{次漏洩VA}} = 8.52$ 8.52 x 5A = 42.6 A

従って 40 Aに整定

3.51F2 の整定 (一般動力No2変圧器) 既設 IC01 D-AT2H 東芝製

1) 電流整定 設備容量 300KVA

設備容量の 150% $\frac{300 \times 1.5}{3 \times 6.6} \times \frac{5}{30} = 6.6 \text{ (A)}$ 8 A に整定

2) 時間整定 (特性カーブ参照)

51Rとの協調、変圧器励磁突入電流の回避及び f₂点短絡を考慮して # 1.0 に整定

3) INSTの整定

f₀点短絡電流 > I_x > f₂短絡電流 I_x > 変圧器励磁突入電流

f₀短絡電流 I_{f0} = 5,100 (A) 5/30 850 (A)
 f₂点短絡電流 I_{f1} = $\frac{10\text{MVA} \times 100}{127.6} \times \frac{1}{3 \times 6.6} = 686 \text{ (A)}$ 5/30 114 (A)
 300KVA Tr%Z 3.3 (110%) を想定 %Z= 17.16 + 110 = 127.6

* 過電流定数の確認

CT型式 三菱 CD-40K は定格負担 40VA で n > 3
 使用負担 10 VA , 2次漏洩VA 6.3 VAとして

$n' = n \times \frac{\text{CT定格負担} + 2\text{次漏洩VA}}{\text{使用負担} + 2\text{次漏洩VA}} = 8.52$ 8.52 x 5A = 42.6 A

従って 40 Aに整定

過電流保護協調曲線