

電力システム解析論

第8回
対称座標法
平成20年11月28日

2008/11/28

電力システム解析論

1

単位法による表示

- ベース電力, ベース電圧を決めると, ベース電流, ベースインピーダンスが求まる

$$\text{ベース電流}(A) = \frac{\text{ベース電力(VA, 単相)}}{\text{ベース相電圧}(V)} = \frac{\text{ベース電力(VA, 三相)}}{\sqrt{3} \times \text{ベース線間電圧}(V)}$$

$$\begin{aligned}\text{ベースインピーダンス}(\Omega) &= \frac{[\text{ベース相電圧}(V)]^2}{\text{ベース電力(VA, 単相)}} \\ &= \frac{[\text{ベース線間電圧}(V)]^2}{\text{ベース電力(VA, 三相)}}\end{aligned}$$

- 単位値は, 実値をベース値で割って得る

2008/11/28

電力システム解析論

2

電力回路の位置づけ

- 周期関数は三角関数の合成(無限級数)で表せる

- フーリエ級数展開

- フーリエ係数

$$a_k = \frac{2}{T} \int_0^T x(t) \cos k\omega t dt \quad a_0 = \frac{1}{T} \int_0^T x(t) dt$$

$$b_k = \frac{2}{T} \int_0^T x(t) \sin k\omega t dt$$

- フーリエ級数で表したフーリエ多項式

複素数形式
(複素フーリエ級数)

$$x(t) = a_0 + \sum_{k=1}^{\infty} (a_k \cos k\omega t + b_k \sin k\omega t)$$

$$x(t) = a_0/2 + \sum_{k=-\infty}^{\infty} \alpha_n e^{inx} \quad \alpha_k = \frac{2}{T} \int_0^T x(t) e^{-ik\omega t} dt$$

- 直流分, 基本波分, 高調波分として表せる

2008/11/28

電力システム解析論

3

対称座標法

- 電力回路で用いる機器の対称座標表示

- 変圧器

- 単相変圧器

- 等価回路図

- » 漏れインピーダンス

- » 励磁インピーダンス

- 単位法により変圧器によって基準電圧が変わっても容易に取扱い可能

- 三相変圧器

- 結線方式

- » $Y\Delta$

- » $\Delta\Delta$

- » $YY(\Delta)$

2008/11/28

電力システム解析論

4

対称座標法

- 電力回路で用いる機器の対称座標表示
 - 変圧器

- △結線の扱い

- 線間電圧の取扱い

$$\begin{bmatrix} \dot{V}_{ab} \\ \dot{V}_{bc} \\ \dot{V}_{ca} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \dot{V}_a \\ \dot{V}_b \\ \dot{V}_c \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} \dot{V}_b \\ \dot{V}_c \\ \dot{V}_a \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \dot{V}_a \\ \dot{V}_b \\ \dot{V}_c \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \\ 1 & 0 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \dot{V}_a \\ \dot{V}_b \\ \dot{V}_c \end{bmatrix}$$

$$= \begin{bmatrix} 1 & -1 & 0 \\ 0 & 1 & -1 \\ -1 & 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \dot{V}_a \\ \dot{V}_b \\ \dot{V}_c \end{bmatrix} \quad \begin{vmatrix} 1 & -1 & 0 \\ 0 & 1 & -1 \\ -1 & 0 & 1 \end{vmatrix} = 0 \quad \text{なので逆変換は無い}$$

2008/11/28

電力システム解析論

5

対称座標法

- 変圧器

- △結線の扱い

- 線間電圧の対称座標表示

$$\begin{bmatrix} \dot{V}_{\Delta 0} \\ \dot{V}_{\Delta 1} \\ \dot{V}_{\Delta 2} \end{bmatrix} = \frac{1}{3} \begin{bmatrix} 1 & 1 & 1 \\ 1 & \alpha & \alpha^2 \\ 1 & \alpha^2 & \alpha \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \dot{V}_{ab} \\ \dot{V}_{bc} \\ \dot{V}_{ca} \end{bmatrix} \quad \text{但し } \alpha = \exp(j \frac{2}{3}\pi)$$

$$= \frac{1}{3} \begin{bmatrix} 1 & 1 & 1 \\ 1 & \alpha & \alpha^2 \\ 1 & \alpha^2 & \alpha \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & -1 & 0 \\ 0 & 1 & -1 \\ -1 & 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \dot{V}_a \\ \dot{V}_b \\ \dot{V}_c \end{bmatrix}$$

$$= \frac{1}{3} \begin{bmatrix} 1 & 1 & 1 \\ 1 & \alpha & \alpha^2 \\ 1 & \alpha^2 & \alpha \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & -1 & 0 \\ 0 & 1 & -1 \\ -1 & 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & 1 & 1 \\ 1 & \alpha^2 & \alpha \\ 1 & \alpha & \alpha^2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \dot{V}_0 \\ \dot{V}_1 \\ \dot{V}_2 \end{bmatrix}$$

2008/11/28

電力システム解析論

6

対称座標法

- 変圧器

- Δ 結線の扱い

- 線間電圧の対称座標表示のつづき

但し $\alpha = \exp(j \frac{2}{3}\pi)$

$$\begin{bmatrix} \dot{V}_{\Delta 0} \\ \dot{V}_{\Delta 1} \\ \dot{V}_{\Delta 2} \end{bmatrix} = \frac{1}{3} \begin{bmatrix} 1 & 1 & 1 \\ 1 & \alpha & \alpha^2 \\ 1 & \alpha^2 & \alpha \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0 & 1-\alpha^2 & 1-\alpha \\ 0 & \alpha^2-\alpha & \alpha-\alpha^2 \\ 0 & -1+\alpha & -1+\alpha^2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \dot{V}_0 \\ \dot{V}_1 \\ \dot{V}_2 \end{bmatrix}$$

$$= \frac{1}{3} \begin{bmatrix} 0 & 1-\alpha^2+\alpha^2-\alpha-1+\alpha & 1-\alpha+\alpha-\alpha^2-1+\alpha^2 \\ 0 & 1-\alpha^2+\alpha^3-\alpha^2-\alpha^2+\alpha^3 & 1-\alpha+\alpha^2-\alpha^3-\alpha^2+\alpha^4 \\ 0 & 1-\alpha^2+\alpha^4-\alpha^3-\alpha+\alpha^2 & 1-\alpha+\alpha^3-\alpha^4-\alpha+\alpha^3 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \dot{V}_0 \\ \dot{V}_1 \\ \dot{V}_2 \end{bmatrix}$$

$$= \frac{1}{3} \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 \\ 0 & 3-3\alpha^2 & 0 \\ 0 & 0 & 3-3\alpha \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \dot{V}_0 \\ \dot{V}_1 \\ \dot{V}_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1-\alpha^2 & 0 \\ 0 & 0 & 1-\alpha \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \dot{V}_0 \\ \dot{V}_1 \\ \dot{V}_2 \end{bmatrix}$$

2008/11/28

電力システム解析論

7

対称座標法

- 変圧器

- Δ 結線の扱い

- 線間電圧の対称座標表示のさいご

但し $\alpha = \exp(j \frac{2}{3}\pi)$

$$\begin{bmatrix} \dot{V}_{\Delta 0} \\ \dot{V}_{\Delta 1} \\ \dot{V}_{\Delta 2} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1-\alpha^2 & 0 \\ 0 & 0 & 1-\alpha \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \dot{V}_0 \\ \dot{V}_1 \\ \dot{V}_2 \end{bmatrix}$$

不可逆変換

» 零相電圧 $\rightarrow 0$

$$\dot{V}_{\Delta 0} = \dot{V}_0$$

» 正相電圧 \rightarrow 相電圧を $\sqrt{3}$ 倍し、位相を $\pi/6$ 進めた

$$\dot{V}_{\Delta 1} = (1-\alpha^2)\dot{V}_1 = \left(1 + \frac{1}{2} + j\frac{\sqrt{3}}{2}\right)\dot{V}_1 = \sqrt{3}\left(\frac{\sqrt{3}}{2} + j\frac{1}{2}\right)\dot{V}_1 = \sqrt{3}\exp(j\frac{\pi}{6})\dot{V}_1$$

» 逆相電圧 \rightarrow 相電圧を $\sqrt{3}$ 倍し、位相を $\pi/6$ 遅らせた

$$\dot{V}_{\Delta 2} = (1-\alpha)\dot{V}_2 = \left(1 + \frac{1}{2} - j\frac{\sqrt{3}}{2}\right)\dot{V}_2 = \sqrt{3}\left(\frac{\sqrt{3}}{2} - j\frac{1}{2}\right)\dot{V}_2 = \sqrt{3}\exp(-j\frac{\pi}{6})\dot{V}_2$$

2008/11/28

電力システム解析論

8

対称座標法

- 変圧器

- Δ 結線の扱い
 - 端子電流について
 - » 回路図

$$\begin{bmatrix} \dot{I}_a \\ \dot{I}_b \\ \dot{I}_c \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \dot{I}_{ab} \\ \dot{I}_{bc} \\ \dot{I}_{ca} \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} \dot{I}_{ca} \\ \dot{I}_{ab} \\ \dot{I}_{bc} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \dot{I}_{ab} \\ \dot{I}_{bc} \\ \dot{I}_{ca} \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} 0 & 0 & 1 \\ 1 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \dot{I}_{ab} \\ \dot{I}_{bc} \\ \dot{I}_{ca} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & 0 & -1 \\ -1 & 1 & 0 \\ 0 & -1 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \dot{I}_{ab} \\ \dot{I}_{bc} \\ \dot{I}_{ca} \end{bmatrix}$$

$$\begin{vmatrix} 1 & -1 & 0 \\ 0 & 1 & -1 \\ -1 & 0 & 1 \end{vmatrix} = 0 \quad \text{なので逆変換は無く、端子電流から巻線電流は一意に定まらない}$$

2008/11/28

電力システム解析論

9

対称座標法

- 変圧器

- Δ 結線の扱い
 - 端子電流についてつづき
 - » 電圧と同様に端子電流・巻線電流を対称座標表示

$$\begin{bmatrix} \dot{I}_0 \\ \dot{I}_1 \\ \dot{I}_2 \end{bmatrix} = \frac{1}{3} \begin{bmatrix} 1 & 1 & 1 \\ 1 & \alpha & \alpha^2 \\ 1 & \alpha^2 & \alpha \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \dot{I}_a \\ \dot{I}_b \\ \dot{I}_c \end{bmatrix} \quad \text{但し } \alpha = \exp(j \frac{2}{3}\pi)$$
$$= \frac{1}{3} \begin{bmatrix} 1 & 1 & 1 \\ 1 & \alpha & \alpha^2 \\ 1 & \alpha^2 & \alpha \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & 0 & -1 \\ -1 & 1 & 0 \\ 0 & -1 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \dot{I}_{ab} \\ \dot{I}_{bc} \\ \dot{I}_{ca} \end{bmatrix}$$
$$= \frac{1}{3} \begin{bmatrix} 1 & 1 & 1 \\ 1 & \alpha & \alpha^2 \\ 1 & \alpha^2 & \alpha \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & 0 & -1 \\ -1 & 1 & 0 \\ 0 & -1 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & 1 & 1 \\ 1 & \alpha^2 & \alpha \\ 1 & \alpha & \alpha^2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \dot{I}_{\Delta 0} \\ \dot{I}_{\Delta 1} \\ \dot{I}_{\Delta 2} \end{bmatrix}$$

2008/11/28

電力システム解析論

10

対称座標法

- 変圧器

- Δ 結線の扱い
 - 端子電流についてつづきのつづき
 - » 繼電圧と同様に端子電流・巻線電流を対称座標表示

$$\begin{bmatrix} \dot{I}_0 \\ \dot{I}_1 \\ \dot{I}_2 \end{bmatrix} = \frac{1}{3} \begin{bmatrix} 1 & 1 & 1 \\ 1 & \alpha & \alpha^2 \\ 1 & \alpha^2 & \alpha \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0 & 1-\alpha & 1-\alpha^2 \\ 0 & -1+\alpha^2 & -1+\alpha \\ 0 & -\alpha^2+\alpha & -\alpha+\alpha^2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \dot{I}_{\Delta 0} \\ \dot{I}_{\Delta 1} \\ \dot{I}_{\Delta 2} \end{bmatrix}$$
$$= \frac{1}{3} \begin{bmatrix} 0 & 1-\alpha-1+\alpha^2-\alpha^2+\alpha & 1-\alpha^2-1+\alpha-\alpha+\alpha^2 \\ 0 & 1-\alpha-\alpha+\alpha^3-\alpha^4+\alpha^3 & 1-\alpha^2-\alpha+\alpha^2-\alpha^3+\alpha^4 \\ 0 & 1-\alpha-\alpha^2+\alpha^4-\alpha^3+\alpha^2 & 1-\alpha^2-\alpha^2+\alpha^3-\alpha^2+\alpha^3 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \dot{I}_{\Delta 0} \\ \dot{I}_{\Delta 1} \\ \dot{I}_{\Delta 2} \end{bmatrix}$$
$$= \frac{1}{3} \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 \\ 0 & 3-3\alpha & 0 \\ 0 & 0 & 3-3\alpha^2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \dot{I}_{\Delta 0} \\ \dot{I}_{\Delta 1} \\ \dot{I}_{\Delta 2} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1-\alpha & 0 \\ 0 & 0 & 1-\alpha^2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \dot{I}_{\Delta 0} \\ \dot{I}_{\Delta 1} \\ \dot{I}_{\Delta 2} \end{bmatrix}$$

2008/11/28

電力システム解析論

11

対称座標法

- 変圧器

- Δ 結線の扱い
 - 端子電流についてのおわり
 - » 端子電流の対称座標表示

$$\begin{bmatrix} \dot{I}_0 \\ \dot{I}_1 \\ \dot{I}_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1-\alpha & 0 \\ 0 & 0 & 1-\alpha^2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \dot{I}_{\Delta 0} \\ \dot{I}_{\Delta 1} \\ \dot{I}_{\Delta 2} \end{bmatrix}$$

但し $\alpha = \exp(j \frac{2}{3}\pi)$
不可逆変換

» 端子電流に零相電流は流れない

2008/11/28

電力システム解析論

12

対称座標法

- 変圧器

- $\text{Y}\Delta$ 結線変圧器

- 相座標系での回路方程式 紿

- » 一次巻線側 KVL

$$\begin{cases} \dot{V}_{pa} = \dot{E}_{pa} + \dot{Z}_p \dot{I}_{pa} + \dot{Z}_n (\dot{I}_{pa} + \dot{I}_{pb} + \dot{I}_{pc}) \\ \dot{V}_{pb} = \dot{E}_{pb} + \dot{Z}_p \dot{I}_{pb} + \dot{Z}_n (\dot{I}_{pa} + \dot{I}_{pb} + \dot{I}_{pc}) \\ \dot{V}_{pc} = \dot{E}_{pc} + \dot{Z}_p \dot{I}_{pc} + \dot{Z}_n (\dot{I}_{pa} + \dot{I}_{pb} + \dot{I}_{pc}) \end{cases}$$

- » 二次巻線側 KCL

$$\begin{cases} \dot{I}_{sa} = \dot{I}_{sba} - \dot{I}_{sac} = \frac{1}{n} (\dot{I}_{pa} - \dot{I}_{pc}) \\ \dot{I}_{sb} = \dot{I}_{scb} - \dot{I}_{sba} = \frac{1}{n} (\dot{I}_{pb} - \dot{I}_{pa}) \\ \dot{I}_{sc} = \dot{I}_{sac} - \dot{I}_{scb} = \frac{1}{n} (\dot{I}_{pc} - \dot{I}_{pb}) \end{cases}$$

2008/11/28

電力システム解析論

13

対称座標法

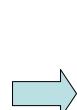
- 変圧器

- $\text{Y}\Delta$ 結線変圧器

- 相座標系での回路方程式

- » 二次巻線側 KVL

$$\begin{cases} \dot{V}_{sab} = \dot{E}_{sab} - \dot{Z}_s \dot{I}_{sba} = n \dot{E}_{pa} - \dot{Z}_s \frac{1}{n} \dot{I}_{pa} \\ \dot{V}_{sbc} = \dot{E}_{sbc} - \dot{Z}_s \dot{I}_{scb} = n \dot{E}_{pb} - \dot{Z}_s \frac{1}{n} \dot{I}_{pb} \\ \dot{V}_{sca} = \dot{E}_{sca} - \dot{Z}_s \dot{I}_{sac} = n \dot{E}_{pc} - \dot{Z}_s \frac{1}{n} \dot{I}_{pc} \end{cases}$$



$$\begin{cases} \dot{E}_{pa} = \frac{1}{n} \dot{V}_{sab} + \dot{Z}_s \frac{1}{n^2} \dot{I}_{pa} \\ \dot{E}_{pb} = \frac{1}{n} \dot{V}_{sbc} + \dot{Z}_s \frac{1}{n^2} \dot{I}_{pb} \\ \dot{E}_{pc} = \frac{1}{n} \dot{V}_{sca} + \dot{Z}_s \frac{1}{n^2} \dot{I}_{pc} \end{cases}$$

➡ 一次側に
代入

2008/11/28

電力システム解析論

14

対称座標法

- 変圧器

- YΔ 結線変圧器

- 相座標系での回路方程式

» 一次巻線側 KVL

$$\begin{cases} \dot{V}_{pa} = \frac{1}{n} \dot{V}_{sab} + \dot{Z}_s \frac{1}{n^2} \dot{I}_{pa} + \dot{Z}_p \dot{I}_{pa} + \dot{Z}_n (\dot{I}_{pa} + \dot{I}_{pb} + \dot{I}_{pc}) \\ \dot{V}_{pb} = \frac{1}{n} \dot{V}_{sbc} + \dot{Z}_s \frac{1}{n^2} \dot{I}_{pb} + \dot{Z}_p \dot{I}_{pb} + \dot{Z}_n (\dot{I}_{pa} + \dot{I}_{pb} + \dot{I}_{pc}) \\ \dot{V}_{pc} = \frac{1}{n} \dot{V}_{sca} + \dot{Z}_s \frac{1}{n^2} \dot{I}_{pc} + \dot{Z}_p \dot{I}_{pc} + \dot{Z}_n (\dot{I}_{pa} + \dot{I}_{pb} + \dot{I}_{pc}) \end{cases}$$

$$\rightarrow \begin{bmatrix} \dot{V}_{pa} \\ \dot{V}_{pb} \\ \dot{V}_{pc} \end{bmatrix} = \frac{1}{n} \begin{bmatrix} \dot{V}_{sab} \\ \dot{V}_{sbc} \\ \dot{V}_{sca} \end{bmatrix} + \left(\dot{Z}_s \frac{1}{n^2} + \dot{Z}_p \right) \begin{bmatrix} \dot{I}_{pa} \\ \dot{I}_{pb} \\ \dot{I}_{pc} \end{bmatrix} + \dot{Z}_n \begin{bmatrix} 1 & 1 & 1 \\ 1 & 1 & 1 \\ 1 & 1 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \dot{I}_{pa} \\ \dot{I}_{pb} \\ \dot{I}_{pc} \end{bmatrix}$$

2008/11/28

電力システム解析論

15

対称座標法

- 変圧器

- YΔ 結線変圧器 但し $\alpha = \exp(j \frac{2}{3}\pi)$

- 対称座標変換する

$$\begin{bmatrix} \dot{V}_{pa} \\ \dot{V}_{pb} \\ \dot{V}_{pc} \end{bmatrix} = T \begin{bmatrix} \dot{V}_{p0} \\ \dot{V}_{p1} \\ \dot{V}_{p2} \end{bmatrix} \quad \begin{bmatrix} \dot{V}_{sab} \\ \dot{V}_{sbc} \\ \dot{V}_{sca} \end{bmatrix} = T \begin{bmatrix} \dot{V}_{\Delta s0} \\ \dot{V}_{\Delta s1} \\ \dot{V}_{\Delta s2} \end{bmatrix} = T \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1-\alpha & 0 \\ 0 & 0 & 1-\alpha^2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \dot{V}_{s0} \\ \dot{V}_{s1} \\ \dot{V}_{s2} \end{bmatrix}$$

$$\begin{bmatrix} \dot{I}_{pa} \\ \dot{I}_{pb} \\ \dot{I}_{pc} \end{bmatrix} = T \begin{bmatrix} \dot{I}_{p0} \\ \dot{I}_{p1} \\ \dot{I}_{p2} \end{bmatrix} \quad \begin{bmatrix} 1 & 1 & 1 \\ 1 & 1 & 1 \\ 1 & 1 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \dot{I}_{pa} \\ \dot{I}_{pb} \\ \dot{I}_{pc} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & 1 & 1 \\ 1 & 1 & 1 \\ 1 & 1 & 1 \end{bmatrix} T \begin{bmatrix} \dot{I}_{p0} \\ \dot{I}_{p1} \\ \dot{I}_{p2} \end{bmatrix} = 3 \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \dot{I}_{p0} \\ \dot{I}_{p1} \\ \dot{I}_{p2} \end{bmatrix}$$

より

2008/11/28

電力システム解析論

16

対称座標法

- 変圧器

- YΔ 結線変圧器 但し $\alpha = \exp(j \frac{2}{3}\pi)$

- 対称座標変換する

$$T \begin{bmatrix} \dot{V}_{p0} \\ \dot{V}_{p1} \\ \dot{V}_{p2} \end{bmatrix} = \frac{1}{n} T \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1-\alpha & 0 \\ 0 & 0 & 1-\alpha^2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \dot{V}_{s0} \\ \dot{V}_{s1} \\ \dot{V}_{s2} \end{bmatrix} + (\dot{Z}_s \frac{1}{n^2} + \dot{Z}_p) T \begin{bmatrix} \dot{I}_{p0} \\ \dot{I}_{p1} \\ \dot{I}_{p2} \end{bmatrix} + \dot{Z}_n 3 \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \dot{I}_{p0} \\ \dot{I}_{p1} \\ \dot{I}_{p2} \end{bmatrix}$$

» 両辺に T^{-1} を左から掛けて

$$\begin{bmatrix} \dot{V}_{p0} \\ \dot{V}_{p1} \\ \dot{V}_{p2} \end{bmatrix} = \frac{1}{n} \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1-\alpha & 0 \\ 0 & 0 & 1-\alpha^2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \dot{V}_{s0} \\ \dot{V}_{s1} \\ \dot{V}_{s2} \end{bmatrix} + (\dot{Z}_s \frac{1}{n^2} + \dot{Z}_p) T^{-1} \begin{bmatrix} \dot{I}_{p0} \\ \dot{I}_{p1} \\ \dot{I}_{p2} \end{bmatrix} + \dot{Z}_n 3 T^{-1} \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \dot{I}_{p0} \\ \dot{I}_{p1} \\ \dot{I}_{p2} \end{bmatrix}$$

2008/11/28

電力システム解析論

17

対称座標法

- 変圧器

- YΔ 結線変圧器 但し $\alpha = \exp(j \frac{2}{3}\pi)$

- 対称座標変換する

$$T^{-1} \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 0 \end{bmatrix} = \frac{1}{3} \begin{bmatrix} 1 & 1 & 1 \\ 1 & \alpha & \alpha^2 \\ 1 & \alpha^2 & \alpha \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 0 \end{bmatrix} = \frac{1}{3} \begin{bmatrix} 3 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix}$$

$$\begin{bmatrix} \dot{V}_{p0} \\ \dot{V}_{p1} \\ \dot{V}_{p2} \end{bmatrix} = \frac{1}{n} \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1-\alpha & 0 \\ 0 & 0 & 1-\alpha^2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \dot{V}_{s0} \\ \dot{V}_{s1} \\ \dot{V}_{s2} \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} \dot{Z}_s \frac{1}{n^2} + \dot{Z}_p + 3\dot{Z}_n & 0 & 0 \\ 0 & \dot{Z}_s \frac{1}{n^2} + \dot{Z}_p & 0 \\ 0 & 0 & \dot{Z}_s \frac{1}{n^2} + \dot{Z}_p \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \dot{I}_{p0} \\ \dot{I}_{p1} \\ \dot{I}_{p2} \end{bmatrix}$$

$$\dot{V}_{p0} = (\dot{Z}_s \frac{1}{n^2} + \dot{Z}_p + 3\dot{Z}_n) \dot{I}_{p0}$$

$$\dot{V}_{p1} = \frac{1}{n} (1-\alpha) \dot{V}_{s1} + (\dot{Z}_s \frac{1}{n^2} + \dot{Z}_p) \dot{I}_{p1}$$

$$\dot{V}_{p2} = \frac{1}{n} (1-\alpha^2) \dot{V}_{s2} + (\dot{Z}_s \frac{1}{n^2} + \dot{Z}_p) \dot{I}_{p2}$$

各対称成分に分離
等価回路図

18

2008/11/28 電力システム解析論