

# 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

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

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

- 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

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

複素数形式

(複素フーリエ級数)

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

- 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

- » YΔ

- » ΔΔ

- » YY(Δ)

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

- Δ結線の扱い

– 線間電圧の取扱い

$$\begin{aligned} \begin{bmatrix} \dot{V}_{ab} \\ \dot{V}_{bc} \\ \dot{V}_{ca} \end{bmatrix} &= \begin{bmatrix} \dot{V}_a \\ \dot{V}_b \\ \dot{V}_c \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} \dot{V}_b \\ \dot{V}_c \\ \dot{V}_a \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \dot{V}_a \\ \dot{V}_b \\ \dot{V}_c \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \\ 1 & 0 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \dot{V}_a \\ \dot{V}_b \\ \dot{V}_c \end{bmatrix} \\ &= \begin{bmatrix} 1 & -1 & 0 \\ 0 & 1 & -1 \\ -1 & 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \dot{V}_a \\ \dot{V}_b \\ \dot{V}_c \end{bmatrix} \quad \left| \begin{bmatrix} 1 & -1 & 0 \\ 0 & 1 & -1 \\ -1 & 0 & 1 \end{bmatrix} \right| = 0 \quad \text{なので逆変換は無い} \end{aligned}$$

2008/11/28

電力システム解析論

5

# 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

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

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  $\alpha = \exp(j\frac{2}{3}\pi)$

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

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 → 0

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

» 正相電圧 → 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 → 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

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

$$\begin{vmatrix} 1 & -1 & 0 \\ 0 & 1 & -1 \\ -1 & 0 & 1 \end{vmatrix} = 0$$

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

» 続電圧と同様に端子電流・巻線電流を対称座標表示

$$\begin{aligned} \begin{bmatrix} i_0 \\ i_1 \\ i_2 \end{bmatrix} &= \frac{1}{3} \begin{bmatrix} 1 & 1 & 1 \\ 1 & \alpha & \alpha^2 \\ 1 & \alpha^2 & \alpha \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0 & 1-\alpha & 1-\alpha^2 \\ 0 & -1+\alpha^2 & -1+\alpha \\ 0 & -\alpha^2+\alpha & -\alpha+\alpha^2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} i_{\Delta 0} \\ i_{\Delta 1} \\ i_{\Delta 2} \end{bmatrix} \quad \text{但し } \alpha = \exp(j\frac{2}{3}\pi) \\ &= \frac{1}{3} \begin{bmatrix} 0 & 1-\alpha-1+\alpha^2-\alpha^2+\alpha & 1-\alpha^2-1+\alpha-\alpha+\alpha^2 \\ 0 & 1-\alpha-\alpha+\alpha^3-\alpha^4+\alpha^3 & 1-\alpha^2-\alpha+\alpha^2-\alpha^3+\alpha^4 \\ 0 & 1-\alpha-\alpha^2+\alpha^4-\alpha^3+\alpha^2 & 1-\alpha^2-\alpha^2+\alpha^3-\alpha^2+\alpha^3 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} i_{\Delta 0} \\ i_{\Delta 1} \\ i_{\Delta 2} \end{bmatrix} \\ &= \frac{1}{3} \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 \\ 0 & 3-3\alpha & 0 \\ 0 & 0 & 3-3\alpha^2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} i_{\Delta 0} \\ i_{\Delta 1} \\ i_{\Delta 2} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1-\alpha & 0 \\ 0 & 0 & 1-\alpha^2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} i_{\Delta 0} \\ i_{\Delta 1} \\ i_{\Delta 2} \end{bmatrix} \end{aligned}$$

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

$$\begin{bmatrix} i_0 \\ i_1 \\ i_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1-\alpha & 0 \\ 0 & 0 & 1-\alpha^2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} i_{\Delta 0} \\ i_{\Delta 1} \\ i_{\Delta 2} \end{bmatrix} \quad \begin{array}{l} \text{但し } \alpha = \exp(j\frac{2}{3}\pi) \\ \text{不可逆変換} \end{array}$$

» 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

### • YΔ結線変圧器

#### － 相座標系での回路方程式 絵

##### » 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

### • YΔ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

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

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

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

#### － 対称座標変換する

但し  $\alpha = \exp(j\frac{2}{3}\pi)$

$$T = \begin{bmatrix} 1 & 1 & 1 \\ 1 & \alpha^2 & \alpha \\ 1 & \alpha & \alpha^2 \end{bmatrix}$$

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

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

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

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

» 両辺にT<sup>-1</sup>を左から掛けて

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

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

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

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

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

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

2008/11/28

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

各対称成分に分離  
等価回路図

18