

電力システム解析論

第7回 対称座標法
平成20年11月21日

2008/11/21

電力システム解析論

1

三相交流回路

- 角周波数 ω (基本波)の成分のみを考える
- 三相一回線送電線の回路
 - 回路方程式(複素インピーダンス)

$$\begin{cases} V_{1a} - V_{2a} = (R_a + j\omega L_{aa})I_a + j\omega L_{ab}I_b + j\omega L_{ac}I_c \\ V_{1b} - V_{2b} = (R_b + j\omega L_{bb})I_b + j\omega L_{ab}I_a + j\omega L_{bc}I_c \\ V_{1c} - V_{2c} = (R_c + j\omega L_{cc})I_c + j\omega L_{ca}I_a + j\omega L_{bc}I_b \end{cases}$$

$$\begin{bmatrix} V_{1a} \\ V_{1b} \\ V_{1c} \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} V_{2a} \\ V_{2b} \\ V_{2c} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} R_a + j\omega L_{aa} & j\omega L_{ab} & j\omega L_{ac} \\ j\omega L_{ab} & R_b + j\omega L_{bb} & j\omega L_{bc} \\ j\omega L_{ca} & j\omega L_{bc} & R_c + j\omega L_{cc} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} I_a \\ I_b \\ I_c \end{bmatrix}$$

2008/11/21

電力システム解析論

2

三相交流回路

- 三相一回線送電線の回路
 - インピーダンス

$$V_1 = \begin{bmatrix} V_{1a} \\ V_{1b} \\ V_{1c} \end{bmatrix} \quad V_2 = \begin{bmatrix} V_{2a} \\ V_{2b} \\ V_{2c} \end{bmatrix} \quad I_a = \begin{bmatrix} I_a \\ I_b \\ I_c \end{bmatrix}$$

$$Z = \begin{bmatrix} Z_{aa} & Z_{ab} & Z_{ac} \\ Z_{ba} & Z_{bb} & Z_{bc} \\ Z_{ca} & Z_{cb} & Z_{cc} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} R_a + j\omega L_{aa} & j\omega L_{ab} & j\omega L_{ac} \\ j\omega L_{ab} & R_b + j\omega L_{bb} & j\omega L_{bc} \\ j\omega L_{ca} & j\omega L_{bc} & R_c + j\omega L_{cc} \end{bmatrix}$$

2008/11/21

$V_1 - V_2 = ZI$
電力システム解析論

3

三相交流回路

- 三相交流回路の特徴
 - 三相のインピーダンス
 - 相間の相互インダクタンスを考慮する必要がある場合は複雑
 - 三相不平衡となる場合はさらに複雑
 - 三相平衡の特徴を利用
 - 対象座標変換

$$\begin{bmatrix} Z_{aa} & Z_{ab} & Z_{ac} \\ Z_{ba} & Z_{bb} & Z_{bc} \\ Z_{ca} & Z_{cb} & Z_{cc} \end{bmatrix}$$

2008/11/21

電力システム解析論

4

対称座標法

- 定義

- 三相交流電圧・電流に対して次式で定義される

- 零相 $\dot{V}_0 = \frac{1}{3}[\dot{V}_a + \dot{V}_b + \dot{V}_c]$ $\dot{I}_0 = \frac{1}{3}[\dot{I}_a + \dot{I}_b + \dot{I}_c]$

- 正相 $\dot{V}_1 = \frac{1}{3}[\dot{V}_a + \alpha\dot{V}_b + \alpha^2\dot{V}_c]$ $\dot{I}_1 = \frac{1}{3}[\dot{I}_a + \alpha\dot{I}_b + \alpha^2\dot{I}_c]$

- 逆相 $\dot{V}_2 = \frac{1}{3}[\dot{V}_a + \alpha^2\dot{V}_b + \alpha\dot{V}_c]$ $\dot{I}_2 = \frac{1}{3}[\dot{I}_a + \alpha\dot{I}_b + \alpha^2\dot{I}_c]$

但し $\alpha = e^{j\frac{2}{3}\pi}$ 回転を表す。 $\alpha^3 = e^{j2\pi} = 1$ 1回転

$$1 + \alpha + \alpha^2 = 1 + e^{j\frac{2}{3}\pi} + e^{j\frac{4}{3}\pi} = 0$$

2008/11/21

電力システム解析論

5

対称座標法

- 対称座標変換行列

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

- 対象座標成分から相座標成分への逆変換

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

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

2008/11/21

電力システム解析論

6

対称座標法

• 三相平衡の場合の各値

– 各相の電圧・電流

- 同一振幅

- B相の位相はa相の $\pi/3$ 遅れ

- C相の位相はb相の $\pi/3$ 遅れ

$$\begin{cases} \dot{V}_a = V e^{j\theta} \\ \dot{V}_b = \dot{V}_a e^{-j\frac{2}{3}\pi} = \alpha^2 \dot{V}_a \\ \dot{V}_c = \dot{V}_b e^{-j\frac{2}{3}\pi} = \alpha \dot{V}_a \end{cases}$$

– 各対称成分は

- 零相 $\dot{V}_0 = \frac{1}{3}[\dot{V}_a + \dot{V}_b + \dot{V}_c] = \frac{1}{3}[\dot{V}_a + \alpha^2 \dot{V}_a + \alpha \dot{V}_a] = \frac{1}{3} \dot{V}_a [1 + \alpha^2 + \alpha] = 0$

- 正相 $\dot{V}_1 = \frac{1}{3}[\dot{V}_a + \alpha \dot{V}_b + \alpha^2 \dot{V}_c] = \frac{1}{3}[\dot{V}_a + \alpha^3 \dot{V}_a + \alpha^3 \dot{V}_a] = \frac{1}{3} \dot{V}_a [1 + \alpha^3 + \alpha^3] = \dot{V}_a$

- 逆相 $\dot{V}_2 = \frac{1}{3}[\dot{V}_a + \alpha^2 \dot{V}_b + \alpha \dot{V}_c] = \frac{1}{3}[\dot{V}_a + \alpha^4 \dot{V}_a + \alpha^2 \dot{V}_a] = \frac{1}{3} \dot{V}_a [1 + \alpha + \alpha^2] = 0$

2008/11/21

電力システム解析論

7

対称座標法

• インピーダンスの取り扱い

• 相座標形式

$$\begin{bmatrix} \dot{V}_a \\ \dot{V}_b \\ \dot{V}_c \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \dot{Z}_{aa} & \dot{Z}_{ab} & \dot{Z}_{ac} \\ \dot{Z}_{ba} & \dot{Z}_{bb} & \dot{Z}_{bc} \\ \dot{Z}_{ca} & \dot{Z}_{cb} & \dot{Z}_{cc} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \dot{I}_a \\ \dot{I}_b \\ \dot{I}_c \end{bmatrix}$$

• 対称座標形式

$$\begin{bmatrix} \dot{V}_0 \\ \dot{V}_1 \\ \dot{V}_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \dot{Z}_{00} & \dot{Z}_{01} & \dot{Z}_{02} \\ \dot{Z}_{10} & \dot{Z}_{11} & \dot{Z}_{12} \\ \dot{Z}_{20} & \dot{Z}_{21} & \dot{Z}_{22} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \dot{I}_0 \\ \dot{I}_1 \\ \dot{I}_2 \end{bmatrix}$$

2008/11/21

電力システム解析論

8

対称座標法

- インピーダンスの取り扱い

- 相座標表現

$$\begin{bmatrix} \dot{V}_a \\ \dot{V}_b \\ \dot{V}_c \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \dot{Z}_{aa} & \dot{Z}_{ab} & \dot{Z}_{ac} \\ \dot{Z}_{ba} & \dot{Z}_{bb} & \dot{Z}_{bc} \\ \dot{Z}_{ca} & \dot{Z}_{cb} & \dot{Z}_{cc} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \dot{I}_a \\ \dot{I}_b \\ \dot{I}_c \end{bmatrix}$$

- 対象座標表現

$$\begin{bmatrix} 1 & 1 & 1 \\ 1 & \alpha^2 & \alpha \\ 1 & \alpha & \alpha^2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \dot{V}_0 \\ \dot{V}_1 \\ \dot{V}_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \dot{Z}_{aa} & \dot{Z}_{ab} & \dot{Z}_{ac} \\ \dot{Z}_{ba} & \dot{Z}_{bb} & \dot{Z}_{bc} \\ \dot{Z}_{ca} & \dot{Z}_{cb} & \dot{Z}_{cc} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & 1 & 1 \\ 1 & \alpha^2 & \alpha \\ 1 & \alpha & \alpha^2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \dot{I}_0 \\ \dot{I}_1 \\ \dot{I}_2 \end{bmatrix}$$

2008/11/21

電力システム解析論

9

対称座標法

- インピーダンスの取り扱い

$$\begin{aligned} \begin{bmatrix} \dot{V}_0 \\ \dot{V}_1 \\ \dot{V}_2 \end{bmatrix} &= \begin{bmatrix} 1 & 1 & 1 \\ 1 & \alpha^2 & \alpha \\ 1 & \alpha & \alpha^2 \end{bmatrix}^{-1} \begin{bmatrix} \dot{Z}_{aa} & \dot{Z}_{ab} & \dot{Z}_{ac} \\ \dot{Z}_{ba} & \dot{Z}_{bb} & \dot{Z}_{bc} \\ \dot{Z}_{ca} & \dot{Z}_{cb} & \dot{Z}_{cc} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & 1 & 1 \\ 1 & \alpha^2 & \alpha \\ 1 & \alpha & \alpha^2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \dot{I}_0 \\ \dot{I}_1 \\ \dot{I}_2 \end{bmatrix} \\ &= \begin{bmatrix} 1 & 1 & 1 \\ 1 & \alpha^2 & \alpha \\ 1 & \alpha & \alpha^2 \end{bmatrix}^{-1} \begin{bmatrix} \dot{Z}_{aa} & \dot{Z}_{ab} & \dot{Z}_{ac} \\ \dot{Z}_{ba} & \dot{Z}_{bb} & \dot{Z}_{bc} \\ \dot{Z}_{ca} & \dot{Z}_{cb} & \dot{Z}_{cc} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & 1 & 1 \\ 1 & \alpha^2 & \alpha \\ 1 & \alpha & \alpha^2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \dot{I}_0 \\ \dot{I}_1 \\ \dot{I}_2 \end{bmatrix} \\ &= \frac{1}{3} \begin{bmatrix} 1 & 1 & 1 \\ 1 & \alpha & \alpha^2 \\ 1 & \alpha^2 & \alpha \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \dot{Z}_{aa} & \dot{Z}_{ab} & \dot{Z}_{ac} \\ \dot{Z}_{ba} & \dot{Z}_{bb} & \dot{Z}_{bc} \\ \dot{Z}_{ca} & \dot{Z}_{cb} & \dot{Z}_{cc} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & 1 & 1 \\ 1 & \alpha^2 & \alpha \\ 1 & \alpha & \alpha^2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \dot{I}_0 \\ \dot{I}_1 \\ \dot{I}_2 \end{bmatrix} \end{aligned}$$

2008/11/21

電力システム解析論

10

対称座標法

- インピーダンス行列の相座標形式と対象座標形式の関係

$$\begin{bmatrix} \dot{Z}_{00} & \dot{Z}_{01} & \dot{Z}_{02} \\ \dot{Z}_{10} & \dot{Z}_{11} & \dot{Z}_{12} \\ \dot{Z}_{20} & \dot{Z}_{21} & \dot{Z}_{22} \end{bmatrix} = \frac{1}{3} \begin{bmatrix} 1 & 1 & 1 \\ 1 & \alpha & \alpha^2 \\ 1 & \alpha^2 & \alpha \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \dot{Z}_{aa} & \dot{Z}_{ab} & \dot{Z}_{ac} \\ \dot{Z}_{ba} & \dot{Z}_{bb} & \dot{Z}_{bc} \\ \dot{Z}_{ca} & \dot{Z}_{cb} & \dot{Z}_{cc} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & 1 & 1 \\ 1 & \alpha^2 & \alpha \\ 1 & \alpha & \alpha^2 \end{bmatrix}$$

2008/11/21

電力システム解析論

11

対称座標法

- 対称座標の利点
 - インピーダンス行列の扱い

- 送電線路の場合

- 自己インダクタンス $L_{aa} \cong L_{bb} \cong L_{cc}$
- 相互インダクタンス $L_{ab} \cong L_{ba} \cong L_{bc} \cong L_{cb} \cong L_{ca} \cong L_{ac}$
- 相座標系でのインピーダンス行列

$$\dot{Z}_s \equiv \dot{Z}_{aa} \cong \dot{Z}_{bb} \cong \dot{Z}_{cc}$$

$$\dot{Z}_m \equiv \dot{Z}_{ab} \cong \dot{Z}_{ba} \cong \dot{Z}_{bc} \cong \dot{Z}_{cb} \cong \dot{Z}_{ca} \cong \dot{Z}_{ac}$$

$$\begin{bmatrix} \dot{Z}_{aa} & \dot{Z}_{ab} & \dot{Z}_{ac} \\ \dot{Z}_{ba} & \dot{Z}_{bb} & \dot{Z}_{bc} \\ \dot{Z}_{ca} & \dot{Z}_{cb} & \dot{Z}_{cc} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \dot{Z}_s & \dot{Z}_m & \dot{Z}_m \\ \dot{Z}_m & \dot{Z}_s & \dot{Z}_m \\ \dot{Z}_m & \dot{Z}_m & \dot{Z}_s \end{bmatrix} \leftarrow \text{密}$$

2008/11/21

電力システム解析論

12

対称座標法

- 対称座標の利点

- インピーダンス行列の扱い

- 送電線路の場合

$$\begin{aligned}
 \begin{bmatrix} \dot{Z}_{00} & \dot{Z}_{01} & \dot{Z}_{02} \\ \dot{Z}_{10} & \dot{Z}_{11} & \dot{Z}_{12} \\ \dot{Z}_{20} & \dot{Z}_{21} & \dot{Z}_{22} \end{bmatrix} &= \frac{1}{3} \begin{bmatrix} 1 & 1 & 1 \\ 1 & \alpha & \alpha^2 \\ 1 & \alpha^2 & \alpha \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \dot{Z}_{aa} & \dot{Z}_{ab} & \dot{Z}_{ac} \\ \dot{Z}_{ba} & \dot{Z}_{bb} & \dot{Z}_{bc} \\ \dot{Z}_{ca} & \dot{Z}_{cb} & \dot{Z}_{cc} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & 1 & 1 \\ 1 & \alpha^2 & \alpha \\ 1 & \alpha & \alpha^2 \end{bmatrix} \\
 &= \frac{1}{3} \begin{bmatrix} 1 & 1 & 1 \\ 1 & \alpha & \alpha^2 \\ 1 & \alpha^2 & \alpha \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \dot{Z}_s & \dot{Z}_m & \dot{Z}_m \\ \dot{Z}_m & \dot{Z}_s & \dot{Z}_m \\ \dot{Z}_m & \dot{Z}_m & \dot{Z}_s \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & 1 & 1 \\ 1 & \alpha^2 & \alpha \\ 1 & \alpha & \alpha^2 \end{bmatrix} \\
 &= \frac{1}{3} \begin{bmatrix} 1 & 1 & 1 \\ 1 & \alpha & \alpha^2 \\ 1 & \alpha^2 & \alpha \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \dot{Z}_s + 2\dot{Z}_m & \dot{Z}_s + (\alpha^2 + \alpha)\dot{Z}_m & \dot{Z}_s + (\alpha + \alpha^2)\dot{Z}_m \\ \dot{Z}_s + 2\dot{Z}_m & \alpha^2\dot{Z}_s + (1 + \alpha)\dot{Z}_m & \alpha\dot{Z}_s + (1 + \alpha^2)\dot{Z}_m \\ \dot{Z}_s + 2\dot{Z}_m & \alpha\dot{Z}_s + (1 + \alpha^2)\dot{Z}_m & \alpha^2\dot{Z}_s + (1 + \alpha)\dot{Z}_m \end{bmatrix}
 \end{aligned}$$

2008/11/21

電力システム解析論

13

対称座標法

- インピーダンス行列の扱い

- 送電線路の場合

$$\begin{aligned}
 \dot{Z}_{00} &= \frac{1}{3} [(\dot{Z}_s + 2\dot{Z}_m) + (\dot{Z}_s + 2\dot{Z}_m) + (\dot{Z}_s + 2\dot{Z}_m)] = \dot{Z}_s + 2\dot{Z}_m \\
 \dot{Z}_{01} &= \frac{1}{3} [\{\dot{Z}_s + (\alpha^2 + \alpha)\dot{Z}_m\} + \{\alpha^2\dot{Z}_s + (1 + \alpha)\dot{Z}_m\} + \{\alpha\dot{Z}_s + (1 + \alpha^2)\dot{Z}_m\}] \\
 &= \frac{1}{3} [(1 + \alpha^2 + \alpha)\dot{Z}_s + (\alpha^2 + \alpha + 1 + \alpha + 1 + \alpha^2)\dot{Z}_m] = 0 \\
 \dot{Z}_{02} &= \frac{1}{3} [\{\dot{Z}_s + (\alpha + \alpha^2)\dot{Z}_m\} + \{\alpha\dot{Z}_s + (1 + \alpha^2)\dot{Z}_m\} + \{\alpha^2\dot{Z}_s + (1 + \alpha)\dot{Z}_m\}] \\
 &= \frac{1}{3} [(1 + \alpha + \alpha^2)\dot{Z}_s + \{\alpha + \alpha^2 + 1 + \alpha^2 + 1 + \alpha\}\dot{Z}_m] = 0 \\
 \dot{Z}_{10} &= \frac{1}{3} [\{\dot{Z}_s + 2\dot{Z}_m\} + \alpha\{\dot{Z}_s + 2\dot{Z}_m\} + \alpha^2\{\dot{Z}_s + 2\dot{Z}_m\}] \\
 &= \frac{1}{3} (1 + \alpha + \alpha^2)(\dot{Z}_s + 2\dot{Z}_m) = 0 \\
 \dot{Z}_{11} &= \frac{1}{3} [\{\dot{Z}_s + (\alpha^2 + \alpha)\dot{Z}_m\} + \alpha\{\alpha^2\dot{Z}_s + (1 + \alpha)\dot{Z}_m\} + \alpha^2\{\alpha\dot{Z}_s + (1 + \alpha^2)\dot{Z}_m\}] \\
 &= \frac{1}{3} [(1 + \alpha^3 + \alpha^3)\dot{Z}_s + (\alpha^2 + \alpha + \alpha + \alpha^2 + \alpha^2 + \alpha^4)\dot{Z}_m] = \frac{1}{3} [3\dot{Z}_s - 3\dot{Z}_m] = \dot{Z}_s - \dot{Z}_m
 \end{aligned}$$

2008/11/21

電力システム解析論

14

対称座標法

- インピーダンス行列の扱い

- 送電線路の場合

$$\begin{aligned}\dot{Z}_{12} &= \frac{1}{3} \left[\left\{ \dot{Z}_s + (\alpha + \alpha^2) \dot{Z}_m \right\} + \alpha \left\{ \alpha \dot{Z}_s + (1 + \alpha^2) \dot{Z}_m \right\} + \alpha^2 \left\{ \alpha^2 \dot{Z}_s + (1 + \alpha) \dot{Z}_m \right\} \right] \\ &= \frac{1}{3} \left[(1 + \alpha^2 + \alpha^4) \dot{Z}_s + (\alpha + \alpha^2 + 1 + \alpha^2 + 1 + \alpha) \dot{Z}_m \right] = 0\end{aligned}$$

$$\begin{aligned}\dot{Z}_{20} &= \frac{1}{3} \left[\left\{ \dot{Z}_s + 2\dot{Z}_m \right\} + \alpha^2 \left\{ \dot{Z}_s + 2\dot{Z}_m \right\} + \alpha \left\{ \dot{Z}_s + 2\dot{Z}_m \right\} \right] \\ &= \frac{1}{3} (1 + \alpha^2 + \alpha) (\dot{Z}_s + 2\dot{Z}_m) = 0\end{aligned}$$

$$\begin{aligned}\dot{Z}_{21} &= \frac{1}{3} \left[\left\{ \dot{Z}_s + (\alpha^2 + \alpha) \dot{Z}_m \right\} + \alpha^2 \left\{ \alpha^2 \dot{Z}_s + (1 + \alpha) \dot{Z}_m \right\} + \alpha \left\{ \alpha \dot{Z}_s + (1 + \alpha^2) \dot{Z}_m \right\} \right] \\ &= \frac{1}{3} \left[(1 + \alpha^4 + \alpha^2) \dot{Z}_s + (\alpha^2 + \alpha + \alpha^2 + \alpha^3 + \alpha + \alpha^3) \dot{Z}_m \right] = 0\end{aligned}$$

$$\begin{aligned}\dot{Z}_{22} &= \frac{1}{3} \left[\left\{ \dot{Z}_s + (\alpha + \alpha^2) \dot{Z}_m \right\} + \alpha^2 \left\{ \alpha \dot{Z}_s + (1 + \alpha^2) \dot{Z}_m \right\} + \alpha \left\{ \alpha^2 \dot{Z}_s + (1 + \alpha) \dot{Z}_m \right\} \right] \\ &= \frac{1}{3} \left[(1 + \alpha^3 + \alpha^3) \dot{Z}_s + (\alpha + \alpha^2 + \alpha^2 + \alpha^4 + \alpha + \alpha^2) \dot{Z}_m \right] = \frac{1}{3} [3\dot{Z}_s - 3\dot{Z}_m] = \dot{Z}_s - \dot{Z}_m\end{aligned}$$

2008/11/21

電力システム解析論

15

対称座標法

- インピーダンス行列の扱い

- 送電線路の場合

- 送電線インピーダンスの対称座標表示

$$\begin{bmatrix} \dot{Z}_{00} & \dot{Z}_{01} & \dot{Z}_{02} \\ \dot{Z}_{10} & \dot{Z}_{11} & \dot{Z}_{12} \\ \dot{Z}_{20} & \dot{Z}_{21} & \dot{Z}_{22} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \dot{Z}_s + 2\dot{Z}_m & 0 & 0 \\ 0 & \dot{Z}_s - \dot{Z}_m & 0 \\ 0 & 0 & \dot{Z}_s - \dot{Z}_m \end{bmatrix} \quad \leftarrow \text{疎}$$

- インピーダンスの対称座標成分は対角項のみ
- 零相, 正相, 逆相が互いに干渉しない
- アドミタンスでも同様

2008/11/21

電力システム解析論

16

対称座標法

- インピーダンス行列の扱い

- 送電線路の場合

$$\begin{cases} \dot{Z}_0 = \dot{Z}_s + 2\dot{Z}_m \\ \dot{Z}_1 = \dot{Z}_s - \dot{Z}_m \\ \dot{Z}_2 = \dot{Z}_s - \dot{Z}_m \end{cases} \quad \dot{Z}_0 > \dot{Z}_1 = \dot{Z}_2$$

- 対称分の各相を独立に表現可能

- 零相回路 $\dot{V}_0 = \dot{Z}_0 \dot{I}_0$

- 正相回路 $\dot{V}_1 = \dot{Z}_1 \dot{I}_1$

- 逆相回路 $\dot{V}_2 = \dot{Z}_2 \dot{I}_2$

» 送電線の回路が簡単に描ける

2008/11/21

電力システム解析論

17

対称座標法

- 電力回路で用いる機器の対称座標表示

- 負荷

- 三相平衡な場合

$$\begin{bmatrix} \dot{V}_a \\ \dot{V}_b \\ \dot{V}_c \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \dot{Z}_{aa} & \dot{Z}_{ab} & \dot{Z}_{ac} \\ \dot{Z}_{ba} & \dot{Z}_{bb} & \dot{Z}_{bc} \\ \dot{Z}_{ca} & \dot{Z}_{cb} & \dot{Z}_{cc} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \dot{I}_a \\ \dot{I}_b \\ \dot{I}_c \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \dot{Z}_s & \dot{Z}_m & \dot{Z}_m \\ \dot{Z}_m & \dot{Z}_s & \dot{Z}_m \\ \dot{Z}_m & \dot{Z}_m & \dot{Z}_s \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \dot{I}_a \\ \dot{I}_b \\ \dot{I}_c \end{bmatrix}$$

- 対称座標表示

$$\begin{bmatrix} \dot{V}_0 \\ \dot{V}_1 \\ \dot{V}_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \dot{Z}_{00} & \dot{Z}_{01} & \dot{Z}_{02} \\ \dot{Z}_{10} & \dot{Z}_{11} & \dot{Z}_{12} \\ \dot{Z}_{20} & \dot{Z}_{21} & \dot{Z}_{22} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \dot{I}_0 \\ \dot{I}_1 \\ \dot{I}_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \dot{Z}_s + 2\dot{Z}_m & 0 & 0 \\ 0 & \dot{Z}_s - \dot{Z}_m & 0 \\ 0 & 0 & \dot{Z}_s - \dot{Z}_m \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \dot{I}_0 \\ \dot{I}_1 \\ \dot{I}_2 \end{bmatrix}$$

不平衡な場合は→密になる

2008/11/21

電力システム解析論

18

対称座標法

電力回路で用いる機器の対称座標表示

－ 発電機

- 回路図
- 三相平衡な内部電圧源を持つ
- 三相平衡な内部インピーダンスを持つ
- 接地インピーダンス \dot{Z}_n で中性点接地されている

$$\begin{bmatrix} \dot{E}_a \\ \dot{E}_b \\ \dot{E}_c \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} \dot{V}_n \\ \dot{V}_n \\ \dot{V}_n \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} \dot{V}_a \\ \dot{V}_b \\ \dot{V}_c \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \dot{Z}_s & \dot{Z}_m & \dot{Z}_m \\ \dot{Z}_m & \dot{Z}_s & \dot{Z}_m \\ \dot{Z}_m & \dot{Z}_m & \dot{Z}_s \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \dot{I}_a \\ \dot{I}_b \\ \dot{I}_c \end{bmatrix}$$

2008/11/21

電力システム解析論

19

対称座標法

－ 発電機

• 内部起電力

$$\begin{cases} \dot{E}_a = \dot{E} \\ \dot{E}_b = \alpha^2 \dot{E} \\ \dot{E}_c = \alpha \dot{E} \end{cases} \quad \begin{bmatrix} \dot{E}_0 \\ \dot{E}_1 \\ \dot{E}_2 \end{bmatrix} = \frac{1}{3} \begin{bmatrix} 1 & 1 & 1 \\ 1 & \alpha & \alpha^2 \\ 1 & \alpha^2 & \alpha \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \dot{E}_a \\ \dot{E}_b \\ \dot{E}_c \end{bmatrix} = \frac{1}{3} \begin{bmatrix} 1 & 1 & 1 \\ 1 & \alpha & \alpha^2 \\ 1 & \alpha^2 & \alpha \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \dot{E} \\ \alpha^2 \dot{E} \\ \alpha \dot{E} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \dot{E} \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix}$$

• 中性点電圧

$$\dot{V}_n = \dot{Z}_n (-\dot{I}_a - \dot{I}_b - \dot{I}_c) = \dot{Z}_n (-3\dot{I}_0)$$

• 出力電圧・電流

$$[\dot{V}_a \dot{V}_b \dot{V}_c] \Rightarrow [\dot{V}_0 \dot{V}_1 \dot{V}_2] \quad [\dot{I}_a \dot{I}_b \dot{I}_c] \Rightarrow [\dot{I}_0 \dot{I}_1 \dot{I}_2]$$

$$\begin{bmatrix} 0 \\ \dot{E} \\ 0 \end{bmatrix} - 3 \begin{bmatrix} \dot{Z}_n \dot{I}_0 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} \dot{V}_0 \\ \dot{V}_1 \\ \dot{V}_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \dot{Z}_0 & 0 & 0 \\ 0 & \dot{Z}_1 & 0 \\ 0 & 0 & \dot{Z}_2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \dot{I}_0 \\ \dot{I}_1 \\ \dot{I}_2 \end{bmatrix}$$

零・正・逆相別の回路図
が描ける

2008/11/21

電力システム解析論

20