

# 電力回路

(舟木担当分)

## 第2回 多相交流回路

平成17年6月6日月曜日 5限目

# 電力回路の位置づけ

- 解析対象を,商用周波数成分 (60Hz)に限ると
  - 回路の微分方程式 代数方程式
  - 複素インピーダンスを用いた回路解析

$$\dot{I} = \dot{Y}\dot{V} \quad \text{代数方程式}$$

$$\dot{V} = \dot{Z}\dot{I}$$

- 三相交流はどうやって解析する?
  - どうやったら複素ベクトル表現できるか?
  - 電圧電流の要素が三つずつあるでえ
    - 単相のときは一つの電圧・電流だけ注目すればよかつた

$$\begin{cases} v_a = V_a \sin(\omega t + \mathbf{q}_a) \\ v_b = V_b \sin(\omega t - \frac{2}{3}\mathbf{p} + \mathbf{q}_b) \\ v_c = V_c \sin(\omega t + \frac{2}{3}\mathbf{p} + \mathbf{q}_c) \end{cases}$$

# 三相平衡回路

- 三相負荷 (インピーダンス)

$$\begin{cases} \dot{Z}_a = R_a + jX_a \\ \dot{Z}_b = R_b + jX_b \\ \dot{Z}_c = R_c + jX_c \end{cases} \quad \text{複素表示}$$

- 三相平衡の条件

記号法(symbolic method)の考案者

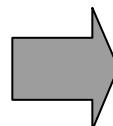


Charles Proteus Steinmetz  
(1865-1923)  
Wikipediaより



Arthur Edwin Kennelly  
(1861-1939)  
IEEE History centerより

$$\dot{Z}_a = \dot{Z}_b = \dot{Z}_c = \dot{Z}$$



$$\begin{cases} \dot{Z}_a = R + jX \\ \dot{Z}_b = R + jX \\ \dot{Z}_c = R + jX \end{cases}$$

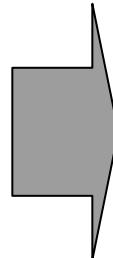
# 三相平衡回路

- 三相交流電圧・電流

電圧 
$$\begin{cases} v_a = V_a \sin(wt + \mathbf{q}_a) \\ v_b = V_b \sin(wt - \frac{2}{3}\mathbf{p} + \mathbf{q}_b) \\ v_c = V_c \sin(wt + \frac{2}{3}\mathbf{p} + \mathbf{q}_c) \end{cases}$$
 電流 
$$\begin{cases} i_a = I_a \sin(wt + \mathbf{j}_a) \\ i_b = I_b \sin(wt - \frac{2}{3}\mathbf{p} + \mathbf{j}_b) \\ i_c = I_c \sin(wt + \frac{2}{3}\mathbf{p} + \mathbf{j}_c) \end{cases}$$

- 三相平衡の条件

$$\begin{cases} V_a = V_b = V_c = V \\ \mathbf{q}_a = \mathbf{q}_b = \mathbf{q}_c = \mathbf{q} \end{cases}$$



$$\begin{cases} I_a = I_b = I_c = I \\ \mathbf{j}_a = \mathbf{j}_b = \mathbf{j}_c = \mathbf{j} \end{cases}$$

$$\begin{cases} v_a = V_a \sin(wt + \mathbf{q}) \\ v_b = V_a \sin(wt - \frac{2}{3}\mathbf{p} + \mathbf{q}) \\ v_c = V_a \sin(wt + \frac{2}{3}\mathbf{p} + \mathbf{q}) \end{cases}$$

$$\begin{cases} i_a = I \sin(wt + \mathbf{j}) \\ i_b = I \sin(wt - \frac{2}{3}\mathbf{p} + \mathbf{j}) \\ i_c = I \sin(wt + \frac{2}{3}\mathbf{p} + \mathbf{j}) \end{cases}$$

# 三相平衡電力回路

- 正弦波について考える

- オイラーの公式

$$e^{jq} = \cos q + j \sin q \quad \rightarrow \quad \sin(wt + x) = \frac{e^{j(wt+x)} - e^{-j(wt+x)}}{2j}$$

正弦波は

$e^{j(wt+x)}$  角速度 逆時計周り  
 $e^{-j(wt+x)}$  角速度 時計周り の成分で構成される

平衡な  
三相交流  
電圧

$$\begin{cases} v_a = V \sin(wt + q) = V \frac{e^{j(wt+q)} - e^{-j(wt+q)}}{2j} \\ v_b = V \sin(wt - \frac{2}{3}p + q) = V \frac{e^{j(wt - \frac{2}{3}p + q)} - e^{-j(wt - \frac{2}{3}p + q)}}{2j} \\ v_c = V \sin(wt + \frac{2}{3}p + q) = V \frac{e^{j(wt + \frac{2}{3}p + q)} - e^{-j(wt + \frac{2}{3}p + q)}}{2j} \end{cases}$$

# 三相平衡電力回路

- 正弦波について考える
  - 静止座標系から見る
  - b,c相はa相に対して各々  $2/3$ ,  $-2/3$  遅れている

$$\left\{ \begin{array}{l} v_a = \frac{e^{j(wt+q)} - e^{-j(wt+q)}}{2j} = v_a' \\ v_b = \frac{e^{j(wt-\frac{2}{3}p+q)} - e^{-j(wt-\frac{2}{3}p+q)}}{2j} = \frac{e^{j(wt+q)} - e^{-j(wt-\frac{4}{3}p+q)}}{2j} e^{-j\frac{2}{3}p} = v_b' e^{-j\frac{2}{3}p} \\ v_c = \frac{e^{j(wt+\frac{2}{3}p+q)} - e^{-j(wt+\frac{2}{3}p+q)}}{2j} = \frac{e^{j(wt+q)} - e^{-j(wt+\frac{4}{3}p+q)}}{2j} e^{j\frac{2}{3}p} = v_c' e^{j\frac{2}{3}p} \end{array} \right.$$

- 各相電圧の位相遅れの部分を分離してまとめる

$$v_a'' + v_b'' + v_c'' = \frac{3}{2j} e^{j(wt+q)}$$

正回転(逆時計回り)成分のみ残る  
複素ベクトルになっている(但し回転する)

# 三相平衡電力回路

- 正弦波について考える
  - 角速度で逆時計回りする回転座標系から見る
    - 座標系の回転分  $e^{j\omega t}$  を補正する

$$\left\{ \begin{array}{l} v_a' = v_a e^{-j\omega t} = V \frac{e^{j(\omega t + \mathbf{q})} - e^{-j(\omega t + \mathbf{q})}}{2j} e^{-j\omega t} = V \frac{e^{j\mathbf{q}} - e^{-j(2\omega t + \mathbf{q})}}{2j} \\ v_b' = v_b e^{-j\omega t} = V \frac{e^{j(\omega t - \frac{2}{3}\mathbf{p} + \mathbf{q})} - e^{-j(\omega t - \frac{2}{3}\mathbf{p} + \mathbf{q})}}{2j} e^{-j\omega t} = V \frac{e^{j(-\frac{2}{3}\mathbf{p} + \mathbf{q})} - e^{-j(2\omega t - \frac{2}{3}\mathbf{p} + \mathbf{q})}}{2j} \\ v_c' = v_c e^{-j\omega t} = V \frac{e^{j(\omega t + \frac{2}{3}\mathbf{p} + \mathbf{q})} - e^{-j(\omega t + \frac{2}{3}\mathbf{p} + \mathbf{q})}}{2j} e^{-j\omega t} = V \frac{e^{j(\frac{2}{3}\mathbf{p} + \mathbf{q})} - e^{-j(2\omega t + \frac{2}{3}\mathbf{p} + \mathbf{q})}}{2j} \end{array} \right.$$

# 三相平衡電力回路

- 正弦波について考える
  - b,c相はa相に対して各々  $2/3$ ,  $-2/3$  遅れている

$$\left\{ \begin{array}{l} v_a'' = v_a' = V \frac{e^{jq} - e^{-j(2wt+q)}}{2j} \\ v_b'' = v_b' e^{j\frac{2}{3}p} = V \frac{e^{j(-\frac{2}{3}p+q)} - e^{-j(2wt-\frac{2}{3}p+q)}}{2j} e^{j\frac{2}{3}p} = V \frac{e^{jq} - e^{-j(2wt-\frac{4}{3}p+q)}}{2j} \\ v_c'' = v_c' e^{-j\frac{2}{3}p} = V \frac{e^{j(\frac{2}{3}p+q)} - e^{-j(2wt+\frac{2}{3}p+q)}}{2j} e^{-j\frac{2}{3}p} = V \frac{e^{jq} - e^{-j(2wt+\frac{4}{3}p+q)}}{2j} \end{array} \right.$$

- 各相電圧の位相遅れの部分を分離してまとめる

$$v_a'' + v_b'' + v_c'' = \frac{3}{2j} e^{jq} \quad \text{時不变成分のみ残る複素ベクトル}$$

# 三相平衡電力回路

- 理想的な三相平衡時の回路状態

## Y結線された三相平衡回路の絵

- 各相の電圧・電流は他相に影響を及ぼさない
- 各相の電流

$$\begin{cases} \dot{I}_a = \dot{V}_a / \dot{Z}_a = V e^{j\varphi} / \dot{Z} \\ \dot{I}_b = \dot{V}_b / \dot{Z}_b = V e^{j(\varphi - \frac{2}{3}\pi)} / \dot{Z} \\ \dot{I}_c = \dot{V}_c / \dot{Z}_c = V e^{j(\varphi + \frac{2}{3}\pi)} / \dot{Z} \end{cases}$$

- 足したら0 中性線電流が0
  - 各相の電圧・電流は位相が異なるだけで同じ
- ➡ 三相まとめた(代表した)一相で表現可能

# 三相電力回路

- 実際の送電線

- 相間の相互作用や不平衝を考慮する場合
- 三相交流送電線の絵
- 送電線のLを求める

- a相線路の自己インダクタンス

- 帰路a'相(鏡像)とした往路のインダクタンス

$$L_{aa-e} = 0.46 \log_{10} \frac{h_a + H_a}{r} + 0.05 \text{[mH/km]}$$

- 大地の示す復路(鏡像)のインダクタンス

$$L_{a'a'-e} = 0.46 \log_{10} \frac{h_a + H_a}{H_a} + 0.05 \text{[mH/km]}$$

$$L_{aa} = L_{aa-e} + L_{a'a'-e} \cong 0.46 \log_{10} \frac{h_a + H_a}{r} + 0.1 \text{[mH/km]}$$

他相の自己インダクタンスも同様

$$L_{aa} \cong L_{bb} \cong L_{cc}$$

# 三相電力回路

- 実際の送電線

- 送電線のLを求める

- ab相間の相互インダクタンス
    - ab相間の作用インダクタンス

$$L_{ab-ba} = 0.46 \log_{10} \frac{h_{ab}}{r} + 0.05 \text{[mH/km]}$$

- ab相間の相互インダクタンス

$$L_{ab} = L_{aa} - L_{ab-ba} = 0.46 \log_{10} \frac{h_a + H_a}{h_{ab}} + 0.05 \text{[mH/km]}$$

$$L_{ba} = L_{bb} - L_{ab-ba} = 0.46 \log_{10} \frac{h_b + H_b}{h_{ab}} + 0.05 \text{[mH/km]}$$

$$L_{ab} \approx L_{ba}$$

$$L_{ab} \approx L_{bc} \approx L_{ca}$$

他相の相互インダクタンスも同様

# 三相電力回路

- 三相一回線送電線の回路
  - 回路図
  - 回路方程式

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

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

# 三相電力回路

- 三相一回線送電線の回路
  - インピーダンス表示

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

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

$$V_1 - V_2 = ZI$$

# 三相電力回路

- 架空地線を含む三相一回線送電線の回路
  - 回路図
  - 回路方程式

$$\begin{bmatrix} V_{1a} \\ V_{1b} \\ V_{1c} \\ V_{1gw} \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} V_{2a} \\ V_{2b} \\ V_{2c} \\ V_{2gw} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} Z_{aa} & Z_{ab} & Z_{ac} & Z_{agw} \\ Z_{ba} & Z_{bb} & Z_{bc} & Z_{bgw} \\ Z_{ca} & Z_{cb} & Z_{cc} & Z_{cgw} \\ Z_{gwa} & Z_{gwb} & Z_{gwc} & Z_{gwgw} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} I_a \\ I_b \\ I_c \\ I_{gw} \end{bmatrix}$$

$$V_{1gw} = V_{2gw} = 0 \quad \text{より}$$

$$I_{gw} = -\frac{Z_{gwa}I_a + Z_{gwb}I_b + Z_{gwc}I_c}{Z_{gwgw}}$$

# 三相電力回路

- 架空地線を含む三相一回線送電線の回路

回路方程式

$$\begin{bmatrix} V_{1a} \\ V_{1b} \\ V_{1c} \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} V_{2a} \\ V_{2b} \\ V_{2c} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} Z_{aa} & Z_{ab} & Z_{ac} \\ Z_{ba} & Z_{bb} & Z_{bc} \\ Z_{ca} & Z_{cb} & Z_{cc} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} I_a \\ I_b \\ I_c \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} Z_{agw} \\ Z_{bgw} \\ Z_{cgw} \end{bmatrix} I_{gw}$$

$$= \begin{bmatrix} Z_{aa} - \frac{Z_{agw}Z_{gwa}}{Z_{gwgw}} & Z_{ab} - \frac{Z_{agw}Z_{gwb}}{Z_{gwgw}} & Z_{ac} - \frac{Z_{agw}Z_{gwc}}{Z_{gwgw}} \\ Z_{ba} - \frac{Z_{bgw}Z_{gwa}}{Z_{gwgw}} & Z_{bb} - \frac{Z_{bgw}Z_{gwb}}{Z_{gwgw}} & Z_{bc} - \frac{Z_{bgw}Z_{gwc}}{Z_{gwgw}} \\ Z_{ca} - \frac{Z_{cgw}Z_{gwa}}{Z_{gwgw}} & Z_{cb} - \frac{Z_{cgw}Z_{gwb}}{Z_{gwgw}} & Z_{cc} - \frac{Z_{cgw}Z_{gwc}}{Z_{gwgw}} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} I_a \\ I_b \\ I_c \end{bmatrix}$$

$$= \begin{bmatrix} Z_{aa}' & Z_{ab}' & Z_{ac}' \\ Z_{ba}' & Z_{bb}' & Z_{bc}' \\ Z_{ca} & Z_{cb} & Z_{cc} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} I_a \\ I_b \\ I_c \end{bmatrix}$$

# 三相電力回路

- 三相電力回路の特徴
  - 三相のインピーダンスは右式で表される。
    - 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
    - 不平衡となる場合はさらに複雑
    - 力技で解けないこともないが…
      - 楽したい
  - 三相平衡の特徴が利用できなければ?
    - 変数変換でなんとかしてみよう!
      - そんなに都合のよい変数変換法ってあるんかいな

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

# 対称座標法

- 三相電力回路のための変数変換法
  - 逆変換できるような変換法である必要がある
    - 対称座標法
      - 複素数変換
      - 正相, 逆相, 零相に変換
    - クラーク座標法
      - 実数変換
      - -0成分に変換する
    - パーク変換法
      - d-q-0成分に変換する
        - » Direct axis (直軸)成分
        - » Quadrature axis (横軸)成分
        - » 0軸成分
      - 回転座標変換
        - » 回転機の解析に使用

# 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  $\dot{V}_1 = \frac{1}{3} [\dot{V}_a + \mathbf{a} \dot{V}_b + \mathbf{a}^2 \dot{V}_c]$        $\dot{I}_1 = \frac{1}{3} [\dot{I}_a + \mathbf{a} \dot{I}_b + \mathbf{a}^2 \dot{I}_c]$

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

但し  $\mathbf{a} = e^{j\frac{2}{3}\mathbf{p}}$  回転を表す。     $\mathbf{a}^3 = e^{j2\mathbf{p}} = 1$       1回転

$$1 + \mathbf{a} + \mathbf{a}^2 = 1 + e^{j\frac{2}{3}\mathbf{p}} + e^{j\frac{4}{3}\mathbf{p}} = 0$$

# 対称座標法

- 対称座標変換の行列表示

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

- 対象座標成分から相座標成分への逆変換

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

電流も  
同様

検算

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

# 対称座標法

- 各変換の意味
  - 対称座標変換 ベクトルの絵
    - 零相  $\dot{V}_a + \dot{V}_b + \dot{V}_c = 3\dot{V}_0$ 
      - 三相各相成分の和の1/3
      - 各相に共通に含まれる成分
    - 正相  $\dot{V}_a + \mathbf{a}\dot{V}_b + \mathbf{a}^2\dot{V}_c = 3\dot{V}_1$ 
      - 基準としたa相に対して,b,c相の遅れを補償した和の1/3
      - 定常状態では,反時計回りの成分のみになる
    - 逆相  $\dot{V}_a + \mathbf{a}^2\dot{V}_b + \mathbf{a}\dot{V}_c = 3\dot{V}_2$ 
      - 基準としたa相に対して,b,c相の遅れをさらに追加した和の1/3
      - 定常状態では,時計回りの成分のみになる

# 対称座標法

- 各逆変換の意味
  - 対称座標逆変換 ベクトルの絵
    - a相  $\dot{V}_a = \dot{V}_0 + \dot{V}_1 + \dot{V}_2$
    - 基準相
    - 各相に共通に含まれる成分 , 正相 , 逆相の和
  - b相  $\dot{V}_b = \dot{V}_0 + \mathbf{a}^2 \dot{V}_1 + \mathbf{a} \dot{V}_2$
  - a相に対して 2/3遅れた正相成分 , 2/3進んだ逆相成分と共通成分の和 (反時計回りを正回転)
  - c相  $\dot{V}_c = \dot{V}_0 + \mathbf{a} \dot{V}_1 + \mathbf{a}^2 \dot{V}_2$
  - a相に対して 4/3遅れた正相成分 , 4/3進んだ逆相成分と共通成分の和 (反時計回りを正回転)

# 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 2/3遅れ
- C相の位相はb相の 2/3遅れ

$$\begin{cases} \dot{V}_a = V e^{jq} \\ \dot{V}_b = \dot{V}_a e^{-j\frac{2}{3}p} = \mathbf{a}^2 \dot{V}_a \\ \dot{V}_c = \dot{V}_b e^{-j\frac{2}{3}p} = \mathbf{a} \dot{V}_a \end{cases}$$

- 各対称成分は

- 零相

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

- 正相

$$\dot{V}_1 = \frac{1}{3} [\dot{V}_a + \mathbf{a} \dot{V}_b + \mathbf{a}^2 \dot{V}_c] = \frac{1}{3} [\dot{V}_a + \mathbf{a}^3 \dot{V}_a + \mathbf{a}^3 \dot{V}_a] = \frac{1}{3} \dot{V}_a [1 + \mathbf{a}^3 + \mathbf{a}^3] = \circled{V}_a$$

- 逆相

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

# 対称座標法

- 対称座標法で三相交流電圧・電流をスカラーで扱ったらどうなるか？

$$\begin{cases} v_a = V \sin(wt + q) = V \frac{e^{j(wt+q)} - e^{-j(wt+q)}}{2j} \\ v_b = V \sin(wt + q - \frac{2}{3}p) = V \frac{e^{j(wt+q-\frac{2}{3}p)} - e^{-j(wt+q-\frac{2}{3}p)}}{2j} = V \frac{a^2 e^{j(wt+q)} - a e^{-j(wt+q)}}{2j} \\ v_c = V \sin(wt + q + \frac{2}{3}p) = V \frac{e^{j(wt+q+\frac{2}{3}p)} - e^{-j(wt+q+\frac{2}{3}p)}}{2j} = V \frac{a e^{j(wt+q)} - a^2 e^{-j(wt+q)}}{2j} \end{cases}$$

$$\begin{aligned} \dot{V}_0 &= \frac{1}{3} [v_a + v_b + v_c] \\ &= \frac{1}{3} \left[ V \frac{e^{j(wt+q)} - e^{-j(wt+q)}}{2j} + V \frac{a^2 e^{j(wt+q)} - a e^{-j(wt+q)}}{2j} + V \frac{a e^{j(wt+q)} - a^2 e^{-j(wt+q)}}{2j} \right] \\ &= \frac{1}{3} \frac{V}{2j} \left[ e^{j(wt+q)} - e^{-j(wt+q)} + a^2 e^{j(wt+q)} - a e^{-j(wt+q)} + a e^{j(wt+q)} - a^2 e^{-j(wt+q)} \right] \\ &= \frac{1}{3} \frac{V}{2j} \left[ (1 + a^2 + a) e^{j(wt+q)} - (1 + a + a^2) e^{-j(wt+q)} \right] = 0 \end{aligned}$$

# 対称座標法

- 対称座標法で三相交流電圧・電流をスカラーで扱ったらどうなるか？

$$\begin{aligned}
 \dot{V}_1 &= \frac{1}{3} \left[ \dot{V}_a + \mathbf{a} \dot{V}_b + \mathbf{a}^2 \dot{V}_c \right] \\
 &= \frac{1}{3} \left[ V \frac{e^{j(\omega t+\phi)} - e^{-j(\omega t+\phi)}}{2j} + \mathbf{a} V \frac{\mathbf{a}^2 e^{j(\omega t+\phi)} - \mathbf{a} e^{-j(\omega t+\phi)}}{2j} + \mathbf{a}^2 V \frac{\mathbf{a} e^{j(\omega t+\phi)} - \mathbf{a}^2 e^{-j(\omega t+\phi)}}{2j} \right] \\
 &= \frac{1}{3} \frac{V}{2j} \left[ e^{j(\omega t+\phi)} - e^{-j(\omega t+\phi)} + \mathbf{a}^3 e^{j(\omega t+\phi)} - \mathbf{a}^2 e^{-j(\omega t+\phi)} + \mathbf{a}^3 e^{j(\omega t+\phi)} - \mathbf{a}^4 e^{-j(\omega t+\phi)} \right] \\
 &= \frac{1}{3} \frac{V}{2j} \left[ (1 + \mathbf{a}^3 + \mathbf{a}^3) e^{j(\omega t+\phi)} - (1 + \mathbf{a}^2 + \mathbf{a}) e^{-j(\omega t+\phi)} \right] = \frac{V}{2j} e^{j(\omega t+\phi)}
 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
 \dot{V}_2 &= \frac{1}{3} \left[ \dot{V}_a + \mathbf{a}^2 \dot{V}_b + \mathbf{a} \dot{V}_c \right] \\
 &= \frac{1}{3} \left[ V \frac{e^{j(\omega t+\phi)} - e^{-j(\omega t+\phi)}}{2j} + \mathbf{a}^2 V \frac{\mathbf{a}^2 e^{j(\omega t+\phi)} - \mathbf{a} e^{-j(\omega t+\phi)}}{2j} + \mathbf{a} V \frac{\mathbf{a} e^{j(\omega t+\phi)} - \mathbf{a}^2 e^{-j(\omega t+\phi)}}{2j} \right] \\
 &= \frac{1}{3} \frac{V}{2j} \left[ e^{j(\omega t+\phi)} - e^{-j(\omega t+\phi)} + \mathbf{a}^4 e^{j(\omega t+\phi)} - \mathbf{a}^3 e^{-j(\omega t+\phi)} + \mathbf{a}^2 e^{j(\omega t+\phi)} - \mathbf{a}^3 e^{-j(\omega t+\phi)} \right] \\
 &= \frac{1}{3} \frac{V}{2j} \left[ (1 + \mathbf{a}^4 + \mathbf{a}^2) e^{j(\omega t+\phi)} - (1 + \mathbf{a}^3 + \mathbf{a}^3) e^{-j(\omega t+\phi)} \right] = -\frac{V}{2j} e^{-j(\omega t+\phi)}
 \end{aligned}$$

正相分だけでなく, 逆相成分もあらわれる。  
電圧・電流はベクトルで表す必要がある。