

電力システム解析論

第5回 送電線路のモデル インダクタンス3 キャパシタンス 平成22年11月12日

2010/11/12

電力システム解析論

1

三相送電線のインダクタンス 等間隔配置

- 導体aの鎖交磁束 ψ_a (WbT/m) D_s : GMR

$$\psi_a = \left(I_a \log_e \frac{1}{D_s} + I_b \log_e \frac{1}{D} + I_c \log_e \frac{1}{D} \right) \times 2 \times 10^{-7}$$

- 三相交流

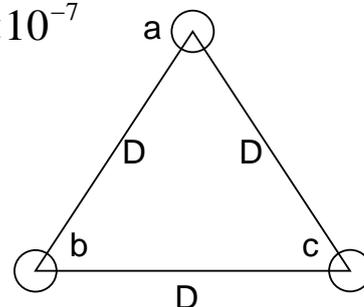
- 電流条件 $I_a + I_b + I_c = 0$

$$I_a = -(I_b + I_c)$$

- 導体aのインダクタンス L_a (H/m)

$$\psi_a = \left(I_a \log_e \frac{1}{D_s} - I_a \log_e \frac{1}{D} \right) \times 2 \times 10^{-7} = I_a \log_e \frac{D}{D_s} \times 2 \times 10^{-7}$$

$$L_a = \log_e \frac{D}{D_s} \times 2 \times 10^{-7}$$



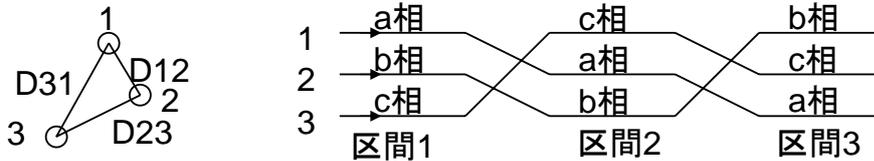
2010/11/12

電力システム解析論

2

三相送電線のインダクタンス 不等間隔配置・撚架

- 鉄塔に送電線を配置する場合，不等間隔配置となる



- a相の鎖交磁束

- 区間1 $\psi_{a1} = \left(I_a \log_e \frac{1}{D_s} + I_b \log_e \frac{1}{D_{12}} + I_c \log_e \frac{1}{D_{31}} \right) \times 2 \times 10^{-7}$
- 区間2 $\psi_{a2} = \left(I_a \log_e \frac{1}{D_s} + I_b \log_e \frac{1}{D_{23}} + I_c \log_e \frac{1}{D_{12}} \right) \times 2 \times 10^{-7}$
- 区間3 $\psi_{a3} = \left(I_a \log_e \frac{1}{D_s} + I_b \log_e \frac{1}{D_{31}} + I_c \log_e \frac{1}{D_{23}} \right) \times 2 \times 10^{-7}$

2010/11/12

電力システム解析論

3

三相送電線のインダクタンス 不等間隔配置・撚架

- a相の鎖交磁束平均値

$$\psi_a = \frac{\psi_{a1} + \psi_{a2} + \psi_{a3}}{3}$$

$$= \left(3I_a \log_e \frac{1}{D_s} + I_b \log_e \frac{1}{D_{12}D_{23}D_{31}} + I_c \log_e \frac{1}{D_{12}D_{23}D_{31}} \right) \times \frac{2 \times 10^{-7}}{3}$$

- 三相交流 $I_a = -(I_b + I_c)$

$$\psi_a = \left(3I_a \log_e \frac{1}{D_s} - I_a \log_e \frac{1}{D_{12}D_{23}D_{31}} \right) \times \frac{2 \times 10^{-7}}{3}$$

$$= I_a \log_e \frac{\sqrt[3]{D_{12}D_{23}D_{31}}}{D_s} \times 2 \times 10^{-7}$$

GMD

$$D_{eq} = \sqrt[3]{D_{12}D_{23}D_{31}}$$

2010/11/12

電力システム解析論

4

送電線の多導体化

- 送電線の等価半径(GMR)を大きくしてコロナ放電を防ぐ
 - 二導体 GMR

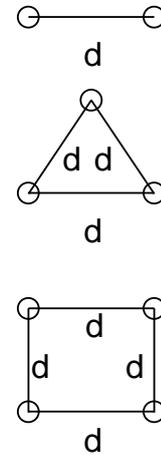
$$D_s^b = \sqrt[4]{(D_s d)^2} = \sqrt{D_s d}$$

- 三導体GMR

$$D_s^b = \sqrt[9]{(D_s dd)^3} = \sqrt[3]{D_s d^2}$$

- 四導体GMR

$$D_s^b = \sqrt[16]{(D_s \sqrt{2} d d d)^4} \cong 1.09 \sqrt[4]{D_s d^3}$$



送電線路のキャパシタンス

送電線路の静電容量 円柱導体の電界

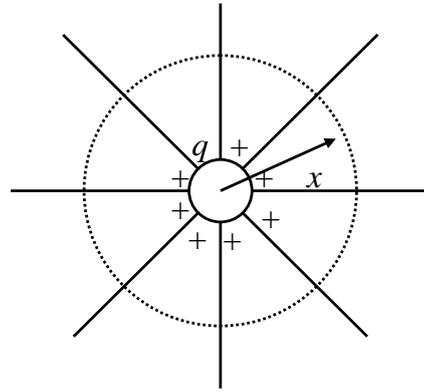
- 一様媒体中の十分に長い真直ぐな円柱導体
 - 導体上に電荷が一様分布
 - 電束は放射状に伸びる
 - 円柱表面上の電位は同じ
 - 表面の電束密度同じ
- 中心から距離xの位置における電束密度(単位長あたり)

$$D = \frac{q}{2\pi x} \quad C/m^2$$

- q: 導体上の単位長あたり電荷

- 電界強度

$$e = \frac{q}{2\pi x \epsilon} \quad V/m$$



真空の誘電率 $\epsilon_0 = 8.85 \times 10^{-12} \text{ F/m}$

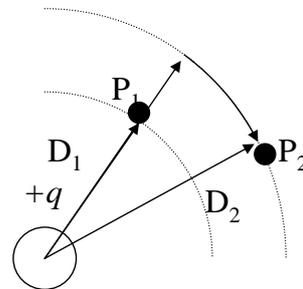
送電線路の静電容量 電荷による二点間の電位差

- 単位長当り電荷q C/mを持つ円柱導体
- 点P1, P2は各々導体の中心からD1, D2離れている
- P1, P2間の電位差

$$V_{12} = \int_{D_1}^{D_2} e dx = \int_{D_1}^{D_2} \frac{q}{2\pi x \epsilon} dx$$

$$= \frac{q}{2\pi \epsilon} [\log_e x]_{D_1}^{D_2}$$

$$= \frac{q}{2\pi \epsilon} \log_e \frac{D_2}{D_1} \quad V$$



送電線路の静電容量

二線間の静電容量

- 二線間の静電容量の定義
 - 単位電位差あたりの導体上の電荷

$$C = \frac{q}{v} \quad F/m$$


- 二導体間の電位差

- 導体a上の電荷 q_a による電圧降下 $V_a = \frac{q_a}{2\pi\epsilon} \log_e \frac{D}{r_a} \quad V$

- 導体b上の電荷 q_b による電圧降下 $V_b = \frac{q_b}{2\pi\epsilon} \log_e \frac{r_b}{D} \quad V$

- 重ね合わせ $V_{ab} = \frac{q_a}{2\pi\epsilon} \log_e \frac{D}{r_a} + \frac{q_b}{2\pi\epsilon} \log_e \frac{r_b}{D} \quad V$

送電線路の静電容量

二線間の静電容量

- 二線が対になっている場合 $q_a = -q_b$

$$V_{ab} = \frac{q_a}{2\pi\epsilon} \log_e \frac{D}{r_a} - \frac{q_a}{2\pi\epsilon} \log_e \frac{r_b}{D} = \frac{q_a}{2\pi\epsilon} \log_e \frac{D^2}{r_a r_b} \quad V$$

- 線間の静電容量

$$C_{ab} = \frac{q_a}{V_{ab}} = \frac{q_a}{\frac{q_a}{2\pi\epsilon} \log_e \frac{D^2}{r_a r_b}} = \frac{2\pi\epsilon}{\log_e \frac{D^2}{r_a r_b}} \quad F/m$$

- 導体径が等しい場合 $r_a = r_b = r$

$$C_{ab} = \frac{2\pi\epsilon}{\log_e \frac{D^2}{r^2}} = \frac{2\pi\epsilon}{2 \log_e \frac{D}{r}} = \frac{\pi\epsilon}{\log_e \frac{D}{r}} \quad F/m$$

送電線路の静電容量

二線間の静電容量

- 導体間に中性点がある場合



$$C_n = C_{an} = C_{bn} = 2C_{ab} = \frac{2\pi\epsilon}{\log_e \frac{D}{r}} \quad F/m$$

- 周波数 f におけるリアクタンス(比誘電率 $\epsilon_r=1$)

$$X_c = \frac{1}{2\pi f C} = \frac{2.862}{f} \times 10^9 \log_e \frac{D}{r} \quad \Omega m$$

送電線路の静電容量

等間隔配置された三相線路

- 導体半径 r , 導体間距離 D
- 導体 a, b 上の電荷 q_a, q_b による ab 間の電圧降下

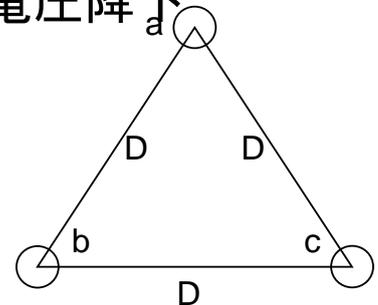
$$V_{ab} = \frac{1}{2\pi\epsilon} \left(q_a \log_e \frac{D}{r} + q_b \log_e \frac{r}{D} \right) \quad V$$

- 導体 c 上の電荷 q_c による電圧降下

$$V_{ab} = \frac{q_c}{2\pi\epsilon} \log_e \frac{D}{D} = 0 \quad V$$

- 導体 a, b, c 上の電荷 q_a, q_b, q_c による ab 間の電圧降下

$$V_{ab} = \frac{1}{2\pi\epsilon} \left(q_a \log_e \frac{D}{r} + q_b \log_e \frac{r}{D} \right) \quad V$$



送電線路の静電容量 等間隔配置された三相線路

- 中性点に対する静電容量を求める
- 導体a,b,c上の電荷 q_a, q_b, q_c によるac間の電圧降下

$$V_{ac} = \frac{1}{2\pi\epsilon} \left(q_a \log_e \frac{D}{r} + q_c \log_e \frac{r}{D} \right) \text{ V}$$

- 電圧降下の和

$$V_{ab} + V_{ac} = \frac{1}{2\pi\epsilon} \left(2q_a \log_e \frac{D}{r} + [q_b + q_c] \log_e \frac{r}{D} \right) \text{ V}$$

- 三相交流

$$q_a = -q_b - q_c$$

$$V_{ab} + V_{ac} = \frac{1}{2\pi\epsilon} \left(2q_a \log_e \frac{D}{r} - q_a \log_e \frac{r}{D} \right) = \frac{3q_a}{2\pi\epsilon} \log_e \frac{D}{r} \text{ V}$$

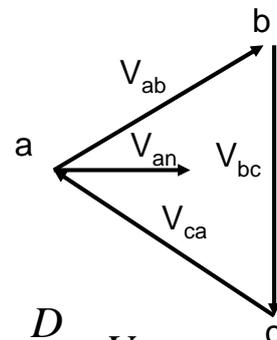
送電線路の静電容量 等間隔配置された三相線路

- 三相交流電圧のフェーザ表示
- 中性点nに対する電圧

$$V_{ab} = \sqrt{3}V_{an} e^{j\frac{\pi}{6}} = \sqrt{3}V_{an} (0.866 + j0.5)$$

$$V_{ac} = -V_{ca} = \sqrt{3}V_{an} e^{-j\frac{\pi}{6}} = \sqrt{3}V_{an} (0.866 - j0.5)$$

$$V_{ab} + V_{ca} = 3V_{an} \quad V_{an} = \frac{V_{ab} + V_{ac}}{3} = \frac{q_a}{2\pi\epsilon} \log_e \frac{D}{r} \text{ V}$$



- 中性点に対する静電容量

$$C_{an} = \frac{q_a}{V_{an}} = \frac{2\pi\epsilon}{\log_e \frac{D}{r}} \text{ F/m}$$

送電線路の静電容量

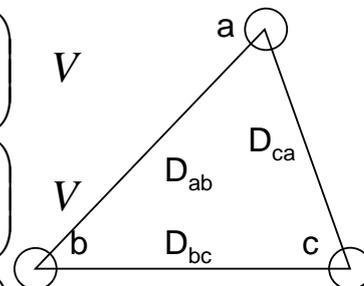
非対称配置された三相線路

- 導体半径 r , 導体間距離 D_{ab}, D_{bc}, D_{ca}
- 導体 a, b, c 上の電荷 q_a, q_b, q_c による電圧降下

$$V_{ab} = \frac{1}{2\pi\epsilon} \left(q_a \log_e \frac{D_{ab}}{r} + q_b \log_e \frac{r}{D_{ab}} + q_c \log_e \frac{D_{bc}}{D_{ca}} \right) V$$

$$V_{bc} = \frac{1}{2\pi\epsilon} \left(q_a \log_e \frac{D_{ca}}{D_{ab}} + q_b \log_e \frac{D_{bc}}{r} + q_c \log_e \frac{r}{D_{bc}} \right) V$$

$$V_{ca} = \frac{1}{2\pi\epsilon} \left(q_a \log_e \frac{r}{D_{ca}} + q_b \log_e \frac{D_{ab}}{D_{bc}} + q_c \log_e \frac{D_{ca}}{r} \right) V$$



送電線路の静電容量

非対称配置された三相線路

- 撚架した場合の平均電圧
 - 撚架順序に関わらず電荷は等しいと仮定

$$V_{ab} = \frac{1}{3} \frac{1}{2\pi\epsilon} \left(\begin{array}{l} q_a \log_e \frac{D_{ab}}{r} + q_b \log_e \frac{r}{D_{ab}} + q_c \log_e \frac{D_{bc}}{D_{ca}} \\ + q_c \log_e \frac{D_{ca}}{D_{ab}} + q_a \log_e \frac{D_{bc}}{r} + q_b \log_e \frac{r}{D_{bc}} \\ + q_b \log_e \frac{r}{D_{ca}} + q_c \log_e \frac{D_{ab}}{D_{bc}} + q_a \log_e \frac{D_{ca}}{r} \end{array} \right) V$$

送電線路の静電容量 非対称配置された三相線路

- 撚架した場合の平均電圧

$$\begin{aligned}
 V_{ab} &= \frac{1}{6\pi\epsilon} \left(q_a \log_e \frac{D_{ab} D_{bc} D_{ca}}{r^3} + q_b \log_e \frac{r^3}{D_{ab} D_{bc} D_{ca}} + q_c \log_e \frac{D_{bc} D_{ca} D_{ab}}{D_{ca} D_{ab} D_{bc}} \right) \\
 &= \frac{1}{2\pi\epsilon} \left(q_a \log_e \frac{\sqrt[3]{D_{ab} D_{bc} D_{ca}}}{r} + q_b \log_e \frac{r}{\sqrt[3]{D_{ab} D_{bc} D_{ca}}} + q_c \log_e 1 \right) \\
 &= \frac{1}{2\pi\epsilon} \left(q_a \log_e \frac{D_{eq}}{r} + q_b \log_e \frac{r}{D_{eq}} \right) V \\
 D_{eq} &= \sqrt[3]{D_{ab} D_{bc} D_{ca}}
 \end{aligned}$$

2010/11/12

電力システム解析論

17

送電線路の静電容量 非対称配置された三相線路

- 同様にac間の電圧

$$V_{ac} = \frac{1}{2\pi\epsilon} \left(q_a \log_e \frac{D_{eq}}{r} + q_c \log_e \frac{r}{D_{eq}} \right) V$$

– 中性点に対する相電圧

$$V_{ab} + V_{bc} = 3V_{an}$$

$$\begin{aligned}
 3V_{an} &= \frac{1}{2\pi\epsilon} \left(q_a \log_e \frac{D_{eq}}{r} + q_b \log_e \frac{r}{D_{eq}} \right) + \frac{1}{2\pi\epsilon} \left(q_b \log_e \frac{D_{eq}}{r} + q_c \log_e \frac{r}{D_{eq}} \right) \\
 &= \frac{1}{2\pi\epsilon} \left(2q_a \log_e \frac{D_{eq}}{r} + q_b \log_e \frac{r}{D_{eq}} + q_c \log_e \frac{r}{D_{eq}} \right)
 \end{aligned}$$

2010/11/12

電力システム解析論

18

送電線路の静電容量

非対称配置された三相線路

- 三相交流の条件 $q_a + q_b + q_c = 0$

$$3V_{an} = \frac{1}{2\pi\epsilon} \left(2q_a \log_e \frac{D_{eq}}{r} + [q_b + q_c] \log_e \frac{r}{D_{eq}} \right)$$

$$= \frac{1}{2\pi\epsilon} \left(2q_a \log_e \frac{D_{eq}}{r} - q_a \log_e \frac{r}{D_{eq}} \right)$$

$$= \frac{3}{2\pi\epsilon} q_a \log_e \frac{D_{eq}}{r}$$

— 静電容量 $C_{an} = \frac{q_a}{V_{an}} = \frac{2\pi\epsilon}{\log_e \frac{D_{eq}}{r}}$