

電力システム解析論

第2回 送電線路のインダクタンス1 平成20年10月10日

2008/10/10

電力システム解析論

1

電力システム

- 何で三相交流？
- 送電線のLC(線路定数)
 - 架空送電線
 - ケーブル線路
- 三相交流回路と対称座標変換
 - 三相交流回路
 - 対称座標系
 - 正相分による表示
- 単位法

2008/10/10

電力システム解析論

2

なんで三相交流？

伝送容量の比較 (Vは線間電圧実効値)				比率
- 単相二線式				
• 伝送容量	$VI \cos \theta$			
• 条数2 → 一条当りの伝送容量	$\frac{1}{2} VI \cos \theta$			1
- 単相三線式				
• 伝送容量	$2VI \cos \theta$			
• 条数3 → 一条当りの伝送容量	$\frac{2}{3} VI \cos \theta$			4/3
- 三相三線式				
• 伝送容量	$\sqrt{3} VI \cos \theta$			
• 条数3 → 一条当りの伝送容量	$\frac{1}{\sqrt{3}} VI \cos \theta$			$2/\sqrt{3}$
- 三相四線式				
• 伝送容量	$\sqrt{3} VI \cos \theta$			
• 条数4 → 一条当りの伝送容量	$\frac{\sqrt{3}}{4} VI \cos \theta$			$\sqrt{3}/2$
- 対称n相n線式				
• 伝送容量	$\frac{n}{2} VI \cos \theta$			
• 条数n → 一条当りの伝送容量	$\frac{1}{2} VI \cos \theta$			1
- 直流方式				
• 伝送容量	VI			
• 条数n → 一条当りの伝送容量	$\frac{1}{2} VI$			1

2008/10/10

電力システム解析論

3

但しACは実効値なので実質的に2

送電線(多相交流回路)のインダクタンス

- 誘導電圧 $e = \frac{d\tau}{dt}$
- e: 誘導電圧(V), τ : 鎖交磁束 (Wb t)
 - Wbt: 磁束(Wb)と鎖交する回路のターン数tの積
 - 二導体回路では各導体の外部磁束は他の回路に一回鎖交する
 - 透磁率一定の場合, 鎖交磁束は電流に比例
 - 誘導電圧は電流変化率に比例 $e = L \frac{di}{dt}$
 - L: 比例定数・回路のインダクタンス(H), di/dt : 電流変化率(A/s) $L = \frac{d\tau}{di}$
- 線形システムの場合
 - 鎖交磁束は電流に比例 $L = \frac{\tau}{i}$
 - 磁気回路は一定の透磁率を持つ

2008/10/10

電力システム解析論

4

送電線(多相交流回路)のインダクタンス

- 交流回路(正弦波電流)
 - 自己インダクタンスの定義
電流に対する鎖交磁束 $\tau = Li$
 - 鎖交磁束のフェーザ表示 $\Psi = LI$
 Ψ : 鎖交磁束のフェーザ, I : 電流のフェーザ
 - 鎖交磁束による電圧降下 $V = j\omega LI$
 $= j\omega\Psi$

2008/10/10

電力システム解析論

5

送電線(多相交流回路)のインダクタンス

- 交流回路(正弦波電流)
 - 相互インダクタンスの定義
他の回路に流れる電流に起因する鎖交磁束
 - 鎖交磁束のフェーザ表示
$$M_{12} = \frac{\Psi_{12}}{I_2}$$

 I_2 : 回路2に流れる電流のフェーザ, Ψ_{12} : 回路2に流れる電流により生じる回路1の鎖交磁束のフェーザ
 - 回路2の鎖交磁束による回路1に生じる電圧降下

$$V_1 = j\omega M_{12} I_2 = j\omega \Psi_{12}$$

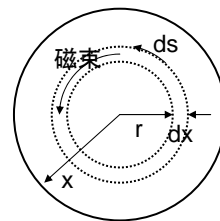
2008/10/10

電力システム解析論

6

送電線のインダクタンス 内部鎖交磁束

- 送電線は太い中実導体
- 電線外部の鎖交磁束だけでなく、電線内部の鎖交磁束を考える必要あり
 - 送電線を円柱導体として考える
 - 帰路は十分離れていると仮定
 - 磁束は同心円状に分布すると仮定
 - 起磁力は電流経路のATに比例



$$mmf = \oint H \cdot ds = I$$

H:磁界強度(AT/m), s:経路(m), I:電流(A)

2008/10/10

電力システム解析論

7

送電線のインダクタンス 内部鎖交磁束

- 中心から距離xの磁界強度 H_x (AT/m), それより内側の電流 I_x

$$\oint H_x ds = I_x \quad \Rightarrow \quad 2\pi x H_x = I_x$$

- 全電流Iに対する I_x (A)

$$I_x = \frac{\pi x^2}{\pi r^2} I$$

- 全電流に対する H_x (AT/m)

$$H_x = \frac{1}{2\pi x} I_x = \frac{x}{2\pi r^2} I$$

- H_x に対する磁束密度 B_x (Wb/m²)

$$B_x = \mu H_x = \frac{\mu x}{2\pi r^2} I$$

ただし μ は導体の透磁率

2008/10/10

電力システム解析論

8

送電線のインダクタンス 内部鎖交磁束

- 厚さ $dx(m)$ の円筒導体の磁束 $d\phi$ (Wb/m)は、磁束密度 $B_x(Wb/m^2)$ と磁力線の法線方向 $dx(m)$ 積である面積として表される

$$d\phi = \frac{\mu x I}{2\pi r^2} dx$$

- 円筒導体の磁束 $d\phi$ (Wb/m)による単位長当たりの鎖交磁束 $d\psi$ (WbT/m)は、円筒内部の電流に鎖交する

$$d\psi = \frac{\pi x^2}{\pi r^2} d\phi = \frac{\pi x^2}{\pi r^2} \frac{\mu x I}{2\pi r^2} dx = \frac{\mu x^3 I}{2\pi r^4} dx$$

- 全内部鎖交磁束 $\psi_{int}(WbT/m)$ は、半径方向に積分して得られる

$$\psi_{int} = \int_0^r \frac{\mu x^3 I}{2\pi r^4} dx = \frac{\mu I}{2\pi r^4} \left[\frac{x^4}{4} \right]_0^r = \frac{\mu I}{2\pi r^4} \frac{r^4}{4} = \frac{\mu I}{8\pi}$$

- 空気の比透磁率1として、真空の透磁率 $\mu_0 = 4\pi \times 10^{-7} H/m$ より

$$\psi_{int} = \frac{I}{8\pi} 4\pi \times 10^{-7} = \frac{I}{2} \times 10^{-7} \quad \Rightarrow \quad L_{int} = \frac{1}{2} \times 10^{-7}$$

2008/10/10

電力システム解析論

9

導体外の二点間を鎖交する磁束

- 導体の外部鎖交磁束
- 導体の中心より距離 $D1, D2$ 離れた点間の鎖交磁束

- 磁束は同心円状に分布
- 中心より $x(m)$ 離れた場所の磁界強度 $H_x(AT/m)$

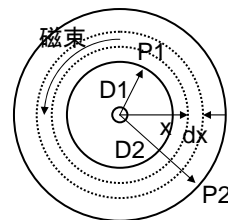
$$2\pi x H_x = I \quad \Rightarrow \quad H_x = \frac{I}{2\pi x}$$

- 磁束密度 $B_x(Wb/m^2)$

$$B_x = \mu H_x = \frac{\mu I}{2\pi x}$$

- 厚さ $dx(m)$ の円筒中の磁束 $d\phi$ (Wb/m)

$$d\phi = \frac{\mu I}{2\pi x} dx$$



2008/10/10

電力システム解析論

10

導体外の二点間を鎖交する磁束

- 導体外部の磁束は, 導体中の電流を一度だけ鎖交するため, 単位長当たりの鎖交磁束 $d\psi$ は磁束 $d\phi$ に等しい

$$d\psi = d\phi$$

- 点P1,P2間を鎖交する全磁束は, D1,D2間の鎖交磁束より求まる

$$\psi_{12} = \int_{D_1}^{D_2} \frac{\mu I}{2\pi x} dx = \frac{\mu I}{2\pi} [\log_e x]_{D_1}^{D_2} = \frac{\mu I}{2\pi} (\log_e D_2 - \log_e D_1) = \frac{\mu I}{2\pi} \log_e \frac{D_2}{D_1}$$

– 空気の比透磁率1として, 真空の透磁率 $\mu_0 = 4\pi \times 10^{-7} \text{H/m}$ より

$$\psi_{12} = \frac{4\pi \times 10^{-7} I}{2\pi} \log_e \frac{D_2}{D_1} = 2 \times 10^{-7} I \log_e \frac{D_2}{D_1} \Rightarrow L_{12} = 2 \times 10^{-7} \log_e \frac{D_2}{D_1}$$

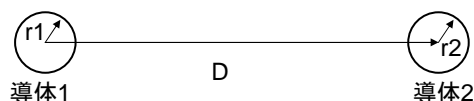
2008/10/10

電力システム解析論

11

導体対の線路インダクタンス

- 距離D離れた半径 $r_1, r_2(\text{m})$ の導体対
 - 導体1の電流による鎖交磁束を考える
 - 導体1の中心から $D+r_2$ 以上離れた磁束は回路電流に鎖交しない
 - 導体1の中心から $D-r_2$ 以内の磁束は全電流に鎖交する
 - 導体1の中心より $D-r_2$ から $D+r_2$ の磁束が鎖交する回路電流は0~1の範囲で変化する
 - $D \gg r_1, D \gg r_2$ を仮定して簡略化



2008/10/10

電力システム解析論

12

導体対の線路インダクタンス

- 導体1外部磁束によるインダクタンス
 - 導体1表面から導体2までの鎖交磁束によるインダクタンス(H/m)

$$L_{1,ext} = 2 \times 10^{-7} \log_e \frac{D}{r_1}$$
 - 導体1の内部磁束によるインダクタンス(H/m)

$$L_{1,int} = \frac{1}{2} \times 10^{-7}$$
 - 導体1の全インダクタンス(H/m)

$$L_1 = L_{1,int} + L_{1,ext} = 2 \times 10^{-7} \log_e \frac{D}{r_1} + \frac{1}{2} \times 10^{-7} = \left(\frac{1}{2} + 2 \log_e \frac{D}{r_1} \right) \times 10^{-7}$$

2008/10/10

電力システム解析論

13

導体対の線路インダクタンス

- 導体1の全インダクタンス(H/m)簡略化表現
 - 擬似導体半径 r_1' を導入
 - 半径 r_1 に0.7788をかけることで内部鎖交磁束を考慮することが可能

$$L_1 = 2 \times 10^{-7} \times \left(\frac{1}{4} + \log_e \frac{D}{r_1} \right)$$

$$\frac{1}{4} = -\log_e \varepsilon \quad \varepsilon = e^{-\frac{1}{4}} \cong 0.7788$$

$$L_1 = 2 \times 10^{-7} \times \left(-\log_e \varepsilon + \log_e \frac{D}{r_1} \right) = 2 \times 10^{-7} \times \log_e \frac{D}{\varepsilon r_1} = 2 \times 10^{-7} \times \log_e \frac{D}{r_1'}$$

$$r_1' = \varepsilon r_1 = r_1 e^{-\frac{1}{4}}$$

2008/10/10

電力システム解析論

14

導体対の線路インダクタンス

- 導体2のインダクタンス

- 導体2に流れる電流は導体1の電流の逆相
 - 導体2に流れる電流により生成される鎖交磁束は導体1に流れる電流により生成される鎖交磁束と同じ向き
 - 合成磁束は2倍となる
- 導体2のインダクタンス L_2 (H/m)は導体1と同様

$$L_2 = 2 \times 10^{-7} \times \log_e \frac{D}{r'_2} \quad r'_2 = r_2 e^{-\frac{1}{4}}$$

- 回路全体(往復導体)のインダクタンス L (H/m)

$$L = L_1 + L_2 = 2 \times 10^{-7} \times \left(\log_e \frac{D}{r'_1} + \log_e \frac{D}{r'_2} \right) = 4 \times 10^{-7} \times \log_e \frac{D}{\sqrt{r'_1 r'_2}}$$

- 同じ導体サイズの場合

$$r'_1 = r'_2 = r' \quad L = \times 10^{-7} \times \log_e \frac{D}{r'}$$

2008/10/10

電力システム解析論

15