

# 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	$VI \cos \theta$	
• 伝送容量	$VI \cos \theta$	
• 条数2 → 一条当たりの伝送容量	$\frac{1}{2}VI \cos \theta$	1
- 単相三線式		
• 伝送容量	$2VI \cos \theta$	
• 条数3 → 一条当たりの伝送容量	$\frac{2}{3}VI \cos \theta$	4/3
- 三相三線式		
• 伝送容量	$\sqrt{3}VI \cos \theta$	
• 条数3 → 一条当たりの伝送容量	$\frac{1}{\sqrt{3}}VI \cos \theta$	$2/\sqrt{3}$
- 三相四線式		
• 伝送容量	$\sqrt{3}VI \cos \theta$	
• 条数4 → 一条当たりの伝送容量	$\frac{\sqrt{3}}{4}VI \cos \theta$	$\sqrt{3}/2$
- 対称n相n線式		
• 伝送容量	$\frac{n}{2}VI \cos \theta$	
• 条数n → 一条当たりの伝送容量	$\frac{1}{2}VI \cos \theta$	1
- 直流方式	$VI$	
• 伝送容量	$VI$	
• 条数n → 一条当たりの伝送容量	$\frac{1}{2}VI$	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),  $\tau$ :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
  - 磁気回路は一定の透磁率を持つ
$$L = \frac{\tau}{i}$$

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

$$\tau = Li$$

- 鎮交磁束のフェーザ表示

$$\Psi = LI$$

$\Psi$ :鎖交磁束のフェーザ,  $I$ :電流のフェーザ

- 鎮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

- 鎮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,  $\Psi_{12}$ :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

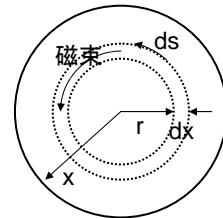
6

## 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/m^2)

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

ただし  $\mu$  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 $Bx(Wb/m^2)$ 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、真空中の透磁率 $\mu_0 = 4\pi \times 10^{-7} H/m$ 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 $Hx(AT/m)$

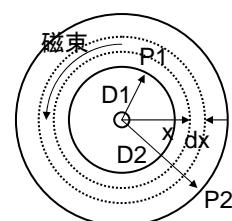
$$2\pi x H_x = I \quad \Rightarrow \quad H_x = \frac{I}{2\pi x}$$

- 磁束密度 $Bx(Wb/m^2)$

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

- 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

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

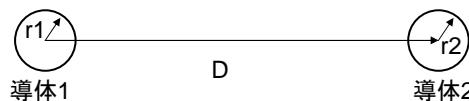
2008/10/10

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  $r_1, r_2$  (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