



PRINCE OF SONGKLA UNIVERSITY
FACULTY OF ENGINEERING

Final Examination : Semester 2

Academic Year : 2010

Date : 3 March 2011

Time : 13.30-16.30

Subject : 210-471 Power Systems I

Room : ROBOT

คำแนะนำ

1. ข้อสอบชุดนี้มี 5 ข้อ จำนวน 8 หน้า (รวมปก) ควรตรวจสอบก่อนลงมือทำ
2. ทำข้อสอบด้วยความสุจริต ไม่เดินเตี้ยนหรือประมาทจนเกินไป
3. อนุญาตให้นำเครื่องคำนวณเข้าห้องสอบได้ แต่ไม่อนุญาตให้นำหนังสือหรือเอกสารอื่นๆเข้าห้องสอบ
4. สามารถใช้ดินสอหรือปากกาก็ได้ในการเขียนคำตอบ
5. หากพื้นที่สำหรับแสดงวิธีทำไม่เพียงพอ สามารถเขียนต่อหน้าหลังของข้อสอบได้
6. การแสดงวิธีทำ ควรจะดูดี สร้างสรรค์ เป็นตัวของตัวเอง เพื่อแสดงศักยภาพที่มีของตัวนักศึกษา

ชื่อ _____ รหัส _____

	ข้อที่ 1	ข้อที่ 2	ข้อที่ 3	ข้อที่ 4	ข้อที่ 5	รวม
คะแนนเต็ม	10	10	10	12	8	50
คะแนนที่ได้						

ผู้ออกข้อสอบ รัชชัย ทางรัตนสุวรรณ

นักศึกษารับทราบ ลงชื่อ

1. For the overhead line of configuration shown in Fig.1 , operating at 50 Hz , calculate the capacitive susceptance to neutral. The conductors have a diameter of 3.0 cm.

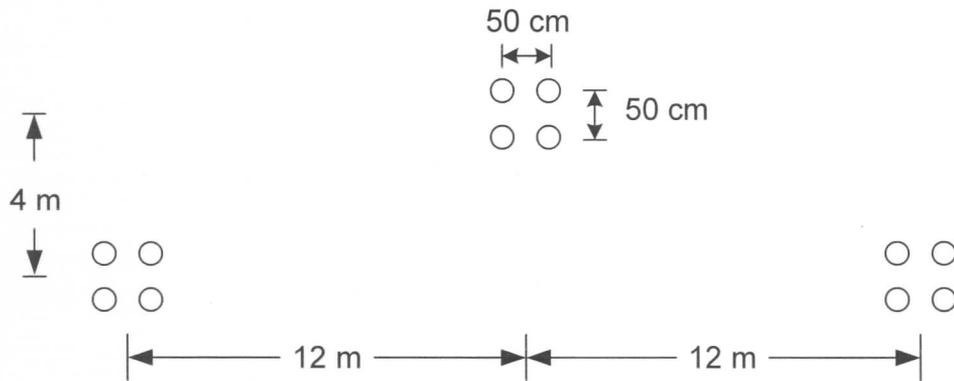


Figure 1

Answer : _____

2. A dc source of 270 V with negligible resistance is connected through a switch S to a lossless transmission line. If the line is terminated by $Z_R = 0.5Z_C$.

Draw the lattice diagram and plot v_R versus time until $t = 6T$ where T is the time for a voltage wave to travel the length of the line.

The page contains a large area of horizontal dashed lines, intended for the student to draw a lattice diagram and plot the voltage v_R versus time. The lines are evenly spaced and extend across the width of the page.

3. A 300-km 345-kV , 60-Hz three-phase lossless line has a series reactance $x = 0.48 \Omega/\text{km}$ and a shunt admittance $y = j6 \times 10^{-6} \text{ S}/\text{km}$. Rated line voltage is applied to the sending end of the line. Calculate the magnetude of receiving-end voltage when the receiving end is terminated by one-half of the surge impedance .[one-half = ครึ่งหนึ่ง]

Answer : _____

Answer : _____

5.1 สายส่ง 3 เฟส ระยะทาง 400 km จ่ายด้วยแรงดันดันทางเท่ากับ 500 kV อยากทราบว่าในสภาวะไม่มีโหลด แรงดันปลายทางจะเป็นอย่างไร ? [2 คะแนน]

- | | |
|----------------------------|--|
| A. เป็นศูนย์เพราะไม่มีโหลด | B. มีค่าต่ำกว่าต้นทาง |
| C. มีค่าเท่ากับต้นทาง | D. มีค่าสูงกว่าต้นทาง |
| E. สูงมากจนเข้าใกล้อนันต์ | F. ไม่สามารถสรุปได้ เนื่องจากไม่ทราบความถี่ของระบบ |

ตอบ _____

5.2 พิจารณาระบบไฟฟ้ากำลังระบบหนึ่งซึ่งมีจำนวนบัสทั้งหมด 10 บัส โดยจะเลือก 1 บัสให้เป็นบัสสลैค (Slack Bus) สำหรับบัสที่เหลือจะกำหนดให้เป็นบัสควบคุมแรงดัน (Voltage-Controlled Bus) จำนวน 2 บัส และที่เหลืออีก 7 บัสกำหนดให้เป็นบัสโหลด (Load Bus) หากวิเคราะห์การไหลของกำลังไฟฟ้าด้วยวิธี Fast-decoupled power flow ซึ่งมีสมการดังนี้

$$\frac{\Delta P}{|V_i|} = -\mathbf{B}'\Delta\delta \quad \text{and} \quad \frac{\Delta Q}{|V_i|} = -\mathbf{B}''\Delta|V|$$

เมตริกซ์ \mathbf{B}' และ เมตริกซ์ \mathbf{B}'' ที่ใช้ในการวิเคราะห์จะมีมิติหรือขนาด (dimension) เป็นเท่าไร [3 คะแนน]

ตอบ _____ และ _____

5.3 พิจารณาข้อความเกี่ยวกับการวิเคราะห์การไหลของกำลังไฟฟ้าต่อไปนี้ ข้อใดกล่าวถูกต้อง

- A. ขนาดและมุมของแรงดันที่บัสอ้างอิงต้องกำหนดให้คงที่เท่ากับ 1.0 p.u. และ 0 องศา ตามลำดับ
- B. วิธีแก้ปัญหาค่าการไหลของกำลังไฟฟ้าด้วยวิธี Gauss-Seidel สามารถลู่เข้าหาคำตอบได้ง่ายและเร็วกว่าวิธี Newton-Raphson
- C. บัสที่พบส่วนใหญ่ในระบบไฟฟ้ากำลังคือบัสควบคุมแรงดัน (Voltage-controlled bus)
- D. สมการแสดงการไหลของกำลังไฟฟ้าที่เกี่ยวข้องกับบัสควบคุมแรงดันซึ่งมีเครื่องกำเนิดไฟฟ้าติดตั้งอยู่ จะสามารถเขียนได้เพียงสมการการไหลของกำลังไฟฟ้าจริงเท่านั้น
- E. บัสโหลด (Load Bus) จะถือว่าเป็นบัสที่มีแรงดันคงที่ในการวิเคราะห์
- F. การศึกษาการไหลของกำลังไฟฟ้าที่มีประสิทธิภาพที่สุดควรให้แทนระบบไฟฟ้าด้วยเมตริกซ์ \mathbf{Z}_{bus}
- G. บัส PQ เป็นบัสที่ค่ากำลังไฟฟ้รีแอกทีฟ (reactive power) มีค่าคงที่ตลอดการคำนวณ
- H. วิธี Fast Decoupled Load Flow พัฒนามาจากวิธี Gauss-Seidel Load Flow

ตอบ _____

[3 คะแนน]

Some useful equations

Capacitance of Three-phase Lines

$$C = \frac{2\pi\epsilon_0}{\ln\left(\frac{GMD}{r^b}\right)} \text{ [F/m]} \quad (\epsilon_0 = 8.85 \times 10^{-12} \text{ F/m})$$

Transmission-line *ABCD* parameters

Type	<i>A=D</i>	<i>B</i>	<i>C</i>
Short line	1	<i>Z</i>	0
Medium-length line	$1 + \frac{YZ}{2}$	<i>Z</i>	$Y\left(1 + \frac{YZ}{4}\right)$
Long line	$\cosh(\gamma l)$	$Z_c \sinh(\gamma l)$	$\frac{1}{Z_c} \sinh(\gamma l)$
Lossless line	$\cos(\beta l)$	$jZ_c \sin(\beta l)$	$\frac{j \sin(\beta l)}{Z_c}$

The characteristic impedance $Z_c = \sqrt{\frac{z}{y}}$, The propagation constant $\gamma = \sqrt{yz} = \alpha + j\beta$

Power Flow through Transmission Lines

$$P_{R(3\phi)} = \frac{|V_{S(L-L)}| |V_{R(L-L)}|}{|B|} \cos(\theta_B - \delta) - \frac{|A| |V_{R(L-L)}|^2}{|B|} \cos(\theta_B - \theta_A)$$

$$Q_{R(3\phi)} = \frac{|V_{S(L-L)}| |V_{R(L-L)}|}{|B|} \sin(\theta_B - \delta) - \frac{|A| |V_{R(L-L)}|^2}{|B|} \sin(\theta_B - \theta_A)$$

Gauss-Seidel power flow :

For a load bus :

$$V_i^{(k+1)} = \frac{1}{Y_{ii}} \left[\frac{P_i^{sch} - jQ_i^{sch}}{V_i^{*(k)}} - \sum_{j=1}^{i-1} Y_{ij} V_j^{(k+1)} - \sum_{j=i+1}^n Y_{ij} V_j^{(k)} \right]$$

For a voltage-controlled bus :

$$Q_i^{(k+1)} = -\text{Im} \left\{ V_i^{*(k)} \left[\sum_{j=1}^{i-1} Y_{ij} V_j^{(k+1)} + \sum_{j=i}^n Y_{ij} V_j^{(k)} \right] \right\}$$

$$\text{and } Q_{i(\text{gen})} = Q_i + Q_{i(\text{demand})}$$

Use of acceleration factor :

$$V_{i,acc}^{(k+1)} = V_i^{(k)} + \alpha(V_{i,cal}^{(k+1)} - V_i^{(k)})$$