การทดสอบการตอบสนองต่ออิมพัลส์ฟ้าผ่าของระบบรากสายดิน

Lightning Response Testing of Grounding System

สำเริง ฮินท่าไม้ นิมิต บุญภิรมย์ ภรชัย จูอนุวัฒนกุล และ วันชัย จันไกรผล

ภาควิชาวิศวกรรมไฟฟ้าและอิเล็กทรอนิกส์ประยุกต์ คณะวิศวกรรมศาสตร์ มหาวิทยาลัยศรีปทุม <u>samroeng.hi@spu.ac.th, nimit.bo@spu.ac.th, parachai.ju@spu.ac.th</u> และ <u>wanchai.ch@spu.ac.th</u>

บทคัดย่อ

ในบทความนี้เป็นการทดสอบการตอบสนองต่ออิมพัลส์ฟ้าผ่าของ ระบบรากสายคินด้วยการพิจารณาชนิดของคิน โดยทำการตรวจวัดค่า ้ความต้านทานดินที่ความถี่กำลังด้วยเครื่องวัดความต้านทานดินโดย วิธีการวัดแบบ 3 จุดและทำการทดสอบการตรวจวัดค่าความต้านทาน ้ดินอิมพัลส์ด้วยเครื่องจำลองกระแสฟ้าผ่า จากผลการทดสอบพบว่ากรณี ้ก่ากวามต้านทานจำเพาะของดิน, ho น้อยกว่า 100 โอห์ม-เมตร ก่ากวาม ้ต้านทานดินที่ความถี่กำลังจะมีค่าน้อยกว่าค่าความต้านทานดินอิมพัลส์, $R_{_{AC}} < R_{_{imp}}$ และสัมประสิทธิ์อิมพัลส์ของคิน,lpha จะมีค่ามากกว่า 1 และเมื่อก่ากวามต้านทานจำเพาะของดิน ho มีก่ามากกว่า 100 โอห์ม-เมตร ้ก่ากวามต้านทานดินที่กวามถี่กำลังจะมีก่ามากกว่าก่ากวามต้านทาน ดินอิมพัลส์, $R_{_{AC}} > R_{_{imp}}$ และสัมประสิทธิ์อิมพัลส์ของดิน,lpha จะมีค่า ้น้อยกว่า 1 ดังนั้นในการออกแบบระบบรากสายดิน เมื่อทราบก่าความ ต้านทานจำเพาะของดิน, ho ทำให้ได้ค่าสัมประสิทธิ์อิมพัลส์ของดิน, lphaหรือความสัมพันธ์ระหว่างค่าความต้านทานดินที่ความถี่กำลัง, $R_{_{4C}}$ และ ้ความต้านทานดินอิมพัลส์, R_{imo} หากก่าความต้านทานใดมีก่ามากกว่ากี ้นำค่าความต้านทานคินนั้นไปทำการออกแบบระบบรากสายคินต่อไป

<mark>คำสำคัญ:</mark> ความด้านทานจำเพาะของดิน ความด้านทานดินที่ความถี่กำลัง ความด้านทานดินอิมพัลส์ สัมประสิทธิ์อิมพัลส์ของดิน

Abstract

In this paper presents the lightning response testing of grounding system by considering the type of soil to effect of grounding resistance. In this grounding resistance test at power frequency will measure using the 3-point method and impulse grounding resistance using impulse tester. From testing results found that in the case of soil resistivity value, ρ less than 100 ohm-meter, the grounding resistance values at the power frequency are less than the impulse grounding resistance, $R_{AC} < R_{imp}$ and the impulse coefficient of the soil, α is more than 1. While in the case of soil resistivity value, ρ more than 100 ohm-meter, the grounding resistance the grounding resistance values at the power frequency are the soil resistivity value, ρ more than 100 ohm-meter, the grounding resistance values at the power frequency are more than the impulse grounding resistance values at the power frequency are more than the impulse grounding resistance of the soil value, α is less than 1. Therefore, the grounding system design should be known the soil resistivity value, ρ then the impulse

coefficient or ratio of grounding resistance at power frequency and impulse grounding resistance can be found. If any resistance is greater than that, take that resistance to further design a grounding system later.

Keywords: Soil resistivity, Grounding resistance at power frequency, Impulse grounding resistance, Impulse coefficient

1. บทนำ

ประเทศไทยเป็นประเทศเขตร้อนชื้นที่มีอัตราการเกิดฝนฟ้าคะนอง ก่อนข้างสูง ทำให้มีความหนาแน่นของจำนวนลำฟ้าผ่าลงสู่ภาคพื้นดิน, N_g ปริมาณสูงไปด้วย ดังนั้นคุณสมบัติของระบบรากสายดินภายใต้ สภาวะฟ้าผ่าจึงเป็นสิ่งที่มีความสำคัญมากต่อความปลอดภัยในชีวิต ทรัพย์สินและความเชื่อถือได้ของระบบไฟฟ้ากำลัง

รากสายดินในระบบป้องกันฟ้าผ่ามีไว้เพื่อทำหน้าที่กระจายกระแส ฟ้าผ่าไปในดินให้รวดเร็วที่สุด เพื่อไม่ให้เกิดแรงดันเกิดจาการสัมผัส (touch voltage) และแรงดันช่วงก้าว(step voltage) ต่อผู้ที่อยู่ใกล้เกียง อาการหรือสิ่งปลูกสร้างนั้นๆ ส่วนการต่อลงดินในระบบไฟฟ้าแรงต่ำนั้น มีวัตถุประสงก์เพื่อให้เกิดกวามปลอดภัยกับผู้ใช้ไฟฟ้าในอาการ และ เพื่อให้อุปกรณ์ป้องกันสามารถเปิดวงจรออกได้อย่างปลอดภัยเมื่อมีการ เกิดลัดวงจรขึ้น และสุดท้ายจุดต่อลงดินของทุกระบบจะต้องต่อเชื่อมเข้า ด้วยกัน ณ จุดต่อลงดินเดียวกัน

ดังนั้นในบทความนี้ จึงได้ทำการทดสอบการตอบสนองต่ออิมพัลส์ ฟ้าผ่าของระบบรากสายดินด้วยการพิจารณาชนิดของดิน เพื่อหา ความสัมพันธ์ระหว่างก่าความด้านทานดินอิมพัลส์และก่าความด้านทาน ดินที่ความถี่กำลังและก่าความด้านทานจำเพาะของดิน ρ

ทฤษฎีที่เกี่ยวข้อง

2.1 ความต้านทานดินของแท่งหลักดิน (Grounding resistance)

ก่าความต้านทานของแท่งหลักดิน จะประกอบไปด้วย 3 ส่วนลือ ความต้านทานแท่งหลักดิน ความต้านทานของหน้าผิวสัมผัสระหว่างแท่ง หลักดินกับดิน และความต้านทานดินรอบๆแท่งหลักดิน ปกติแล้วความ ด้านทานของตินรอบๆแท่งหลักดินจะมีผลต่อค่าความด้านทานของแท่ง หลักดิน โดยจะขึ้นอยู่กับชนิดของดิน ส่วนประกอบของสารเคมีในดิน ระดับความชื้น และอุณหภูมิ ดังแสดงในรูปที่ 1 และพฤติกรรมของแท่ง หลักดินสามารถแสดงได้ตามแบบจำลองดังในรูปที่ 1 ข) ปกติดินจะมี

เมื่อ

พฤติกรรมเป็นลักษณะตัวด้านทานและ ใดอิเล็กตริกในตัว ซึ่งความ ด้านทานของแท่งหลักดินจะขึ้นอยู่กับหลายปัจจัยด้วยกัน ได้แก่ ความ ด้านทานจำเพาะของดิน ขนาดและความยาวของแท่งหลักดิน



ก) ความต้านทานของแท่งหลักดิน



ข) แบบจำลองของแท่งหลักดิน รปที่ 1 ความต้านทานและแบบจำลองของแท่งหลักดิน [3]

2.2 ความต้านทานดินที่ความถี่กำลังหรือในสภาวะคงตัว [1]

ความต้านทานดินนี้ก็หมายถึงค่าความต้านทานดิน ที่ความถี่กำลัง หรือในสภาวะคงตัวนั่นเอง กล่าวคือเมื่อมีกระแสไฟฟ้าที่ความถี่กำลัง (50/60 Hz) ใหลผ่านแท่งหลักดินลงไปในดิน และใช้แท่งหลักดินเป็น ทางเดินของกระแสไฟฟ้าลงดิน ค่าความต้านทานดินจะขึ้นอยู่กับขนาด และความยาวของแท่งหลักดิน ค่าความต้านทานดินจะขึ้นอยู่กับขนาด และความยาวของแท่งหลักดิน ค่าความต้านทานดินจะมีก่าลดลง เมื่อมี การฝังแท่งหลักดินลึกมากขึ้นลงในดิน แต่เมื่อฝังลึกลงไปถึงจุดหนึ่ง ความด้านทานดินก็ไม่ลดลงอีก ด้วยเหตุนี้แองแท่งหลักดินจึงได้มีการทำ ออกมาให้มีความยาว 2-3 เมตร ความด้านทานกับความลึกของการฝังแท่ง หลักดินในดินที่มีความต้านทานจำเพาะสม่ำเสมอ สังเกตจะเห็นว่ากรณีนี้ กระแสที่ใช้มีก่าต่ำมาก ดังนั้นความด้านทานดินอิมพัลส์กับความ ด้านทานดินที่ได้จากการวัคจึงมีค่าเกือบเท่ากัน ดังแสดงในรูปที่ 2



รูปที่ 2 ความต้านทานดินแปรผกผันกับความลึกที่ฝังดิน

R_{mid} ความต้านทานที่กึ่งกลางแท่งหลักคิน,

R. ความค้านทานเฉลี่ยทั้งแท่งหลักคิน

*R*_{co} ความด้านทานที่โคนแท่งหลักดิน

กรณีผึงแท่งหลักดินในดินสองชั้นที่มีความด้านทานจำเพาะไม่ เท่ากันจะได้ผลต่างกัน ที่ผ่านมาได้มีนักวิจัยทำการศึกษาและวิเคราะห์ ระบบที่มีการฝึงแท่งหลักดินที่ความลึกต่างๆในดินสองชั้นที่ความ ด้านทานจำเพาะของดินชั้นบนและชั้นล่างไม่เท่ากัน ดังแสดงผลการ วิเคราะห์ในรูปที่ 3





2.3 อิมพีแดนซ์ของดินตามเวลา เมื่อสัญญาณกระแสเป็นอิมพัลส์ [1,2]

อิมพีแคนซ์ของคินหรือความด้านทานคินอิมพัลส์เมื่อสัญญาณ กระแสเป็นอิมพัลส์มีก่าไม่กงที่ ขึ้นกับช่วงขณะสัญญาณแรงคันและ กระแสในช่วงนั้นว่ามีก่าเท่าใด จากงานวิจัยที่ผ่านมาได้มีการวัดก่า

90

เมื่อ

อิมพีแคนซ์ของดินเมื่อสัญญาณกระแสเป็นอิมพัลส์จะได้รูปร่างกลื่น แรงคัน กระแส และอิมพีแคนซ์เปลี่ยนแปลงตามเวลา และเมื่อต้องการนำ อิมพีแคนซ์ของดินมากิดกี้ให้กิดที่ก่าแรงคันและกระแสสูงสุคนำมา กำนวณอิมพีแคนซ์ แม้ว่าจะไม่ได้เกิดขึ้นในเวลาเดียวกันก็ตาม ดังแสดง ในรูปที่ 4



รูปที่ 4 อิมพีแคนซ์ของคิน เมื่อสัญญาณแรงคันและกระแสอิมพัลส์ไหลผ่าน

อิมพีแคนซ์ของคินหรือความต้านทานคินอิมพัลส์

$$Z = \frac{V_m}{I_m} \tag{1}$$

เมื่อกระแสฟ้าผ่าไหลลงสู่ระบบรากสายคิน จะแพร่กระจายไหลใน คิน แรงคันที่รากสายคินจะเปลี่ยนแปลงตามเวลา ทำให้มีการนำกระแส เพิ่มขึ้น ดังนั้นก่าความจุไฟฟ้าของคิน สามารถหาได้จากสมการ [4]

$$C = \frac{\mathcal{E}_r l}{18\ln(4l/d)} \times 10^{-9} \qquad F \qquad (2)$$

เมื่อ \mathcal{E}_r คือ relative permittivity ของดิน ($\mathcal{E}_r = 10$)

กระแสในรากสายดินและในดินจะมีผลทำให้เกิดสนามแม่เหล็กขึ้น รอบๆ ดังนั้นความเหนี่ยวนำที่รากสายดิน หาได้จากสมการ [1,4]

$$L = 2l \ln(\frac{4l}{d}) x 10^{-7} \qquad H \qquad (3)$$

วงจรสมมูลของรากสายดินในสภาวะความถี่สูง ประกอบไปด้วยความ เหนี่ยวนำ ความจุไฟฟ้า และความด้านทานของรากสายดิน[4] ได้ดังแสดง ตามรูปที่ 5



รูปที่ 5 วงจรสมมูลของระบบรากสายคินในสภาวะความถี่สูง(จากผลของกระแสฟ้าผ่า)

ส่วนความด้านทานดินอิมพัลส์ จะขึ้นอยู่กับหลายปัจจัย เช่น รูปทรง ทางเรขาคณิตของรากสายดิน(ขนาดและความลึก) สภาพความด้านทาน ของดิน รูปคลื่นและขนาดของกระแสอิมพัลส์ ซึ่งจะมีความสัมพันธ์กับ ความด้านทานที่ความอี่กำลัง ตามสมการ[2]

$$R_i = \alpha R_o$$
 (4)
 α คือ สัมประสิทธิ์อิมพัลส์

3. การทดสอบการตอบสนองต่ออิมพัลส์ของระบบรากสายดิน

ในที่นี้ได้ทำการทดสอบการตอบสนองต่ออิมพัลส์ของระบบราก สายดินด้วยการพิจารณาชนิดของดิน โดยทำการตรวจวัดก่าวามต้านทาน ดินที่ความถี่กำลังและก่าความต้านทานดินอิมพัลส์ ในบริเวณพื้นที่ภาค กลาง เช่น ณ อำเภอคลองเขื่อน จังหวัดฉะเชิงเทรา ณ อำเภอเมือง จังหวัด นนทบุรี ณ อำเภอศาลายา จังหวัดนกรปฐม ณ อำเภอโพธาราม จังหวัด ราชบุรี ณ อำเภอเมือง จังหวัดสระบุรี และภาคตะวันออก เช่น ณ อำเภอ เมือง จังหวัดระยอง ณ อำเภอบางเสล่ จังหวัดชลบุรี เป็นต้น

ในการวัดค่าความด้านทานดินที่ความถี่กำลัง จะทำการวัดด้วย เครื่องทดสอบความด้านทานดินด้วยวิธีการวัดแบบ 3 จุด (Fall of Potential Method) ดังในรูปที่ 6 ก) และทำการทดสอบก่าความด้านทาน ดินอิมพัลส์ด้วยเครื่องจำลองกระแสฟ้าผ่า(Impulse generator) ดังในรูปที่ 6 ข)



ง) เกรื่องทดสอบกวามด้านทานดินอิมพัลส์ WG-407
รูปที่ 6 เครื่องวัดความด้านทานดินที่ความถี่กำลัง
และเครื่องทดสอบกวามด้านทานดินอิมพัลส์

4. ผลการตรวจวัดความต้านทานดิน

ในการตรวจวัดก่าความด้านทานดิน สามารถแสดงความสัมพันธ์ ระหว่างก่าความด้านทานดินที่ความถี่กำลังและก่าความด้านทานดินอิม พัลส์กับก่ากวามด้านทานจำเพาะของดินได้ดังนี้



รูปที่ 7 แสดงกวามสัมพันธ์ระหว่างก่ากวามด้ำนทานดินที่กวามถี่กำลังและก่า กวามด้านทานดินอิมพัลส์กับก่ากวามด้ำนทานจำเพาะของดิน

จากผลการพบว่า เมื่อก่าความต้ำนทานจำเพาะของดิน, $\rho < 100$ โอห์ม-เมตร ก่าความต้านทานดินที่ความถี่กำลังจะมีก่าน้อยกว่าก่าความ ด้านทานดินอิมพัลส์, $R_{AC} < R_{imp}$ และเมื่อก่าความต้านทานจำเพาะ ของดิน, $\rho \ge 100$ โอห์ม-เมตร ก่าความต้านทานดินที่ความถี่กำลังจะมี ก่ามากกว่าก่าความต้านทานดินอิมพัลส์, $R_{AC} > R_{imp}$ และค่า สัมประสิทธิ์อิมพัลส์ของดิน, $\alpha = R_{imp} / R_{AC}$ เทียบกับก่าความ ด้านทานจำเพาะของดิน, ρ สามารถแสดงได้ดังรูปที่ 8



รูปที่ 8 แสดงความสัมพันธ์ระหว่างสัมประสิทธิ์อิมพัลส์ของดิน, *&* กับก่ากวามด้านทานจำเพาะของดิน, *O*

จากผลการตรวจวัค สามารถการประมาณความสัมพันธ์ระหว่าง สัมประสิทธิ์อิมพัลส์กับค่าความด้านทานจำเพาะของดิน ด้วยวิธีการ ประมาณเส้นกราฟ ได้ดังนี้

 $\alpha = -2 \times 10^{-6} \rho^5 + 0.0003 \rho^4 + -0.0118 \rho^3 + 0.2402 \rho^2 - 2.372 \rho + 10.564$

5. สรุปผลการทดลอง

จากผลการตรวจวัดก่ากวามด้านทานดินที่กวามถี่กำลังและก่ากวาม ด้านทานดินอิมพัลส์โดยพิจารณาก่ากวามด้านทานจำเพาะดิน พบว่า 1) เมื่อก่ากวามด้านทานจำเพาะของดิน, ρ < 100 โอห์ม-เมตร ก่ากวาม ด้านทานดินที่กวามถี่กำลังจะมีก่าน้อยกว่าก่ากวามด้านทานดินอิมพัลส์, R_{4C} < R_{imp} และสัมประสิทธิ์อิมพัลส์ของดิน, α > 1 และเมื่อก่ากวาม ต้านทานจำเพาะของคิน, $ho \geq 100$ โอห์ม-เมตร ก่าความด้านทานดินที่ ความถี่กำลังจะมีก่ามากกว่าก่าความต้านทานดินอิมพัลส์, $R_{_{AC}} > R_{_{imp}}$ และสัมประสิทธิ์อิมพัลส์ของดิน, lpha < 1

 ดังนั้นในการออกแบบระบบรากสายดิน เมื่อทราบก่าความด้านทาน จำเพาะของดิน, ρ ก็นำไปหาก่าสัมประสิทธิ์อิมพัลส์ของดิน, α หรือ นำไปหาก่าความด้านทานดินที่ความถี่กำลัง, R_{AC} และความด้านทาน ดินอิมพัลส์, R_{imp} ได้ หากก่าความด้านทานดินใดมีก่ามากกว่าก็นำก่า ความด้านทานดินนั้นไปทำการออกแบบระบบรากสายดินต่อไป ซึ่งจะ เป็นประโยชน์สำหรับการออกแบบระบบป้องกันฟ้าผ่าสำหรับสายส่ง หรือระบบสายจาหน่ายไฟฟ้า และระบบการต่อลงดินของอาการ สำนักงานและที่อยู่อาศัยต่อไป

6. เอกสารอ้างอิง

- [1] ชำนาญ ห่อเกียรติ. 2549. การต่อลงดิน. กรุงเทพมหานกร: โครงการ พัฒนาความชำนาญด้านไฟฟ้ากำลัง ภาควิชาวิศวกรรมไฟฟ้า คณะ วิศวกรรมศาสตร์ มหาวิทยาลัยเกษตรศาสตร์.
- [2] Hileman, A.R. 1999. Insulation Coordination for Power Systems, New York: Marcel Dekker.
- [3] Substations Committee. 2015. IEEE Guide for Safety in AC Substation Grounding. United States of America.: The Institute of Electrical and Electronics Engineers.
- [4] Visacro, S, and Rosado, G. 2009. "Response of Grounding Electrodes to Impulsive Currents: An Experimental Evaluation." IEEE Transaction on Electromagnetic Compatibility: 161-164.



สำเริง ฮินท่าไม้ ปัจจุบันเป็นอาจารย์ประจำภาควิชา วิศวกรรม ไฟฟ้าและอิเล็กทรอนิกส์ประยุกต์ มหาวิทยาลัยศรีปทุม มีความสนใจงานวิจัยค้าน วิศวกรรมไฟฟ้าแรงสูง ระบบการต่อลงดินและระบบ การป้องกันฟ้าผ่า และการบำรุงรักษาหม้อแปลงไฟฟ้า