การศึกษาแบบจำลองจุดบกพร่องของฉนวนในเครื่องจักรกลหมุนโดยการทคสอบการปล่อยประจุบางส่วน

นายศุภวัตร น้ำประเสริฐ

สถาบนวิทยบริการ

วิทยานิพนธ์นี้เป็นส่วนหนึ่งของการศึกษาตามหลักสูตรปริญญาวิศวกรรมศาสตรมหาบัณฑิต สาขาวิชาวิศวกรรมไฟฟ้า ภาควิชาวิศวกรรมไฟฟ้า คณะวิศวกรรมศาสตร์ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย ปีการศึกษา 2546 ISBN 974-17-5121-4 ลิขสิทธิ์ของจุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

STUDY ON INSULATION DEFECT MODELS IN ROTATING MACHINE USING PARTIAL DISCHARGE TEST

Mr.Supawat Naprasert

สถาบนวทยบรการ

A Thesis Submitted in Partial Fulfillment of the Requirements for the Degree of Master of Engineering in Electrical Engineering Department of Electrical Engineering Faculty of Engineering Chulalongkorn University Academic Year 2003 ISBN 974-17-5121-4

หัวข้อวิทยานิพนธ์	การศึกษาแบบจำลองจุดบกพร่องของฉนวนในเครื่องจักรกลหมุน
	โดยการทดสอบการปล่อยประจุบางส่วน
โดย	นายศุภวัตร น้ำประเสริฐ
สาขาวิชา	วิศวกรรมไฟฟ้า
อาจารย์ที่ปรึกษา	อาจารย์ ดร. สมบูรณ์ จงชัยกิจ
อาจารย์ที่ปรึกษาร่วม	อาจารย์ ดร. คมสัน เพ็ชรรักษ์

คณะวิศวกรรมศาสตร์ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย อนุมัติให้นับวิทยานิพนธ์ฉบับนี้เป็นส่วน หนึ่งของการศึกษาตามหลักสูตรปริญญามหาบัณฑิต

.....คณบดีคณะวิศวกรรมศาสตร์

(ศาสตราจารย์ ดร.ดิเรก ลาวัณย์ศิริ)

คณะกรรมการสอบวิทยานิพนธ์

.....ประธานกรรมการ

(รองศาสตราจารย์ ดร.สุขุมวิทย์ ภูมิวุฒิสาร)

..... อาจารย์ที่ปรึกษา

(อาจารย์ ดร.สมบูรณ์ จงชัยกิจ)

.....อาจารย์ที่ปรึกษาร่วม

(อาจารย์ ดร.คมสัน เพ็ชรรักษ์)

.....กรรมการ

(นายสุรพล พุธวัฒนะ)

ศุภวัตร น้ำประเสริฐ: การศึกษาแบบจำลองจุดบกพร่องของฉนวนในเครื่องจักรกลหมุน โดยการทดสอบการปล่อยประจุบางส่วน.(STUDY ON INSULATION DEFECT MODELS IN ROTATING MACHINE USING PARTIAL DISCHARGE TEST) อาจารย์ที่ปรึกษา : อ.ดร.สมบูรณ์ จงซัยกิจ, อาจารย์ที่ปรึกษาร่วม : อ.ดร.คมสัน เพ็ชรรักษ์ , 114 หน้า. ISBN 974-17-5121-4

วิทยานิพนธ์นี้ เป็นการศึกษาแบบจำลองจุดบกพร่องของฉนวนในเครื่องจักรกลหมุนโดยการ ทดสอบการปล่อยประจุบางส่วน โดยการทำแบบจำลองเพื่อจำลองจุดบกพร่องในขดลวดสเตเตอร์ แบบจำลองที่ทำขึ้นเพื่อการทดสอบมี 3 ประเภท คือแบบจำลองที่ไม่มีจุดบกพร่อง แบบจำลองจุดบก พร่องบริเวณสล็อต และแบบจำลองจุดบกพร่องบริเวณส่วนพ้นร่อง การวิเคราะห์ผลเพื่อจำแนกประเภท จุดบกพร่องของแบบจำลองแต่ละประเภทนั้น สามารถทำโดยการวิเคราะห์รูปแบบการกระจายข้อมูล แบบสามมิติ H_n(ϕ ,q) การกระจายข้อมูลแบบสองมิติ H_{qmax}(ϕ) H_q(ϕ) H_n(ϕ) H(q) และ H(p) และการวิเคราะห์ผลการแสดงสัญญาณบนฐานเวลาแบบเซิงเส้นด้วยตา และการวิเคราะห์ด้วยค่า พารามิเตอร์ทางสถิติ เพื่อเปรียบเทียบแนวโน้มการเปลี่ยนแปลงของค่าพารามิเตอร์เมื่อทำให้เกิดจุด บกพร่องขึ้น

ผลการทดสอบพบว่าการวิเคราะห์รูปแบบการการะจายข้อมูลแบบต่างๆด้วยตา และการ วิเคราะห์ด้วยค่าพารามิเตอร์ทางสถิติสามารถใช้จำแนกแบบจำลองแต่ละประเภทได้เป็นอย่างดี

ภาควิชา	วิศวกรรมไฟฟ้า	ลายมือชื่อนิสิต
สาขาวิชา	วิศวกรรมไฟฟ้า	ลายมือชื่ออาจารย์ที่ปรึกษา
ปีการศึกษา	.2546	ลายมือชื่ออาจารย์ที่ปรึกษาร่วม

4370529621 : MAJOR ELECTRICAL ENGINEERING

KEY WORD : PARTIAL DISCHARGE / ROTATING MACHINE/ INSULATION DEFECT MODELS

SUPAWAT NAPRASERT : STUDY ON INSULATION DEFECT MODELS IN ROTATING MACHINE USING PARTIAL DISCHARGE TEST. THESIS ADVISOR : SOMBOON CHONGCHAIKIT, D.Ing., THESIS CO-ADVISOR : KOMSON PETCHARAKS ,D.Ing.114 pp. ISBN 974-17-5121-4

This thesis is a study of insulation defect models in rotating machine using partial discharge test. Three kinds of stator bar defect models which are perfect stator bars model , slot defect stator bars model and endwinding defect stator bars model were made for testing. Each kind of defect model was classified by the difference of three dimensions distribution of $H_n(\phi, q)$, two dimensions distribution of $H_{qmax}(\phi)$, $H_{qn}(\phi)$, $H_n(\phi)$, H(q) and H(p) and visual inspection of the difference between signal displays in linear time scale. Statistical values were also calculated in order to compare the trend of those parameters after each defect stator bars model were simulated.

The test result showed that the statistical parameters can be used as a tool to classify each defect bar model and also each defect bar model can be distinguished by its pattern distribution.

Department E	Electrical Engineering	Student's Signature
Field of study E	Electrical Engineering	Advisor's Signature
Academic vear	2003	Co-advisor's Signature
, loolololling jobli <u>-</u>		

กิตติกรรมประกาศ

วิทยานิพนธ์ฉบับนี้สำเร็จลุล่วงได้ด้วยความช่วยเหลืออย่างดียิ่งของ อ.ดร.สมบูรณ์ จงซัยกิจ อาจารย์ที่ปรึกษาวิทยานิพนธ์ที่ได้แนะนำและวางกรอบงานวิจัย และ อ.ดร.คมสัน เพ็ชรรักษ์ อาจารย์ที่ปรึกษาวิทยานิพนธ์ร่วมซึ่งได้ให้คำแนะนำ และข้อคิดเห็นต่างๆ พร้อมทั้งแนะนำเทคนิคและวิธีการทดสอบที่เป็นประโยชน์ในการวิจัยด้วยดีตลอดมา จึงใคร่ขอก ราบขอบพระคุณมา ณ ที่นี้

ข้าพเจ้าขอขอบคุณ คุณสุรพล พุธวัฒนะ กรรมการสอบวิทยานิพนธ์และกลุ่มผู้ ปฏิบัติงานฝ่ายบำรุงรักษาไฟฟ้าซึ่งให้คำแนะนำในการจัดทำแบบจำลองพร้อมทั้งความรู้ที่เอื้อ ประโยชน์ต่อการทดสอบในวิทยานิพนธ์นี้ และขอขอบคุณ อ.ดร.วีระพันธ์ รังสีวิจิตรประภา ที่ สนับสนุนเครื่องมือในการทดสอบและเป็นอีกท่านที่ช่วยแนะนำเทคนิคและความรู้ในการทดสอบ มาโดยตลอด

ข้าพเจ้าขอกราบขอบพระคุณ รศ.ดร.สุขุมวิทย์ ภูมิวุฒิสาร ผู้อำนวยการศูนย์เชี่ยว ชาญพิเศษเฉพาะด้านเทคโนโลยีไฟฟ้ากำลังที่ให้การสนับสนุนเรื่องเงินทุนสำหรับงานวิจัยนี้ และ ขอบคุณเพื่อนพี่น้องนิสิตห้องปฏิบัติการวิจัยวัดคุมทางอุตสาหกรรมทุกท่านที่มีส่วนช่วยเหลือใน การให้ข้อคิดเห็น คำแนะนำ และกำลังใจแก่ข้าพเจ้าตลอดระยะเวลาการศึกษาอย่างดียิ่ง

ท้ายนี้ ข้าพเจ้าขอกราบขอบพระคุณคุณพ่อ คุณแม่ของข้าพเจ้าที่ได้เลี้ยงดูและ สนับสนุนด้านการศึกษาด้วยดีตลอดมา

สารบัญ

บทคัดย่อภาษาไทย	१
บทคัดย่อภาษาอังกฤษ	৭
กิตติกรรมประกาศ	ฉ
สารบัญ	ป
สารบัญตาราง	J
สารบัญภาพ	IJ

บทที่

1. บทน้ำ	1
1.1 บทน้ำทั่วไป	1
1.2 ที่มาของปัญหา	1
1.3 ประวัติการ <mark>ศึกษาจุดบกพร่องของฉนวนในเครื่องจัก</mark> รกลหมุน	
โดยการทด <mark>สอบการปล่อยประจุบางส่วน</mark>	2
1.4 วัตถุประสงค์แล <mark>ะ</mark> ขอบเขตงานวิจัย	3
1.5 ประโยชน์ที่คาดว่าจ <mark>ะได้รับ</mark>	3
บทที่	
 ระบบฉนวนของขดลวดสเตเตอร์และการเกิดจุดบกพร่องในเครื่องจักรกลหมุน 	4
2.1 ระบบฉนว <mark>น</mark> ของขดลวดสเตเตอร์ในเครื่องจักรกลหมุน	4
2.1.1 ระดับชั้นฉนวน (Insulation Class)	4
2.1.2 โครงสร้างระบบฉนวน	5
2.1.3 โครงสร้างขดลวดสเตเตอร์	6
2.2 ตำแหน่งจุดบกพร่องของฉนวนที่พบในเครื่องจักรกลหมุน	7
2.2.1 การเกิดการปล่อยประจุบางส่วนบริเวณสล็อต	11
2.2.2 การเกิดการปล่อยประจุบางส่วนบริเวณส่วนพ้นร่อง	13
2.3 ปัจจัยที่ส่งผลกระทบต่อการเสื่อมสภาพของฉนวน	18
บทที่	
3. การทดสอบการปล่อยประจุบางส่วนและการวิเคราะห์ข้อมูล	20
3.1 ปรากฏการณ์การปล่อยประจุบางส่วน	20

สารบัญ (ต่อ)

บทที่	หน้า
3.1.1 วงจรสมมูลการเกิดการปล่อยประจุบางส่วน	20
3.1.2 การเกิดการปล่อยประจุบางส่วน	. 21
3.2 พฤติกรรมของการปล่อยประจุบางส่วน	. 23
3.3 การวัดการปล่อยประจุบางส่วน	27
3.4 หลักการตรวจจับการปล่ <mark>อยประจุบางส่</mark> วนโดยวิธีทางไฟฟ้า	. 28
3.5 การทดสอบการปล่ <mark>อยประจุบางส่วน</mark>	. 32
3.5.1 การท <mark>ดสอบการปล่</mark> อยประจุบางส่วนแบบออนไลน์	. 32
3.5.1 <mark>.1 สัญญาณ</mark> รบกวนทางไฟฟ้า	33
3.5 <mark>.1.2 แบน</mark> วิดธ์	33
3.5.1.3 การลดทอนและสะท้อนของสัญญาณ	33
3.5.2 การท <mark>ด</mark> สอบการปล่อยประจุบางส่วนแบบออฟไลน์	33
3.5.2.1 ข้อเสียของการทดสอบแบบออฟไลน์	34
3.5. <mark>2.2</mark> ข้อดีของก <mark>ารทดสอบแบบอ</mark> อฟไลน์	34
3.6 วิธีการทดสอบก <mark>าร</mark> ปล่อยประจุบางส่วนที่ได้รับความนิยม	35
3.7 สัญญาณรบกวนทางไฟฟ้า	38
3.7.1 การตรวจสอบสัญญาณรบกวน	39
3.7.2 การลดสัญญาณรบกวน	39
3.8 การวิเครา <mark>ะห์ข้อมูลการปล่อยประจุบางส่วนด้วยวิธีก</mark> ารทางสถิติ	41
บทที่	
4. การจัดทำแบบจำลองและการออกแบบการทดลอง	45
4.1 แบบจำลองแท่งสเตเตอร์	45
4.1.1 แบบจำลองแท่งสเตเตอร์ที่ไม่มีจุดบกพร่อง	45
4.1.2 แบบจำลองแท่งสเตเตอร์การปล่อยประจุบางส่วนบริเวณสล็อต	46
4.1.3 แบบจำลองแท่งสเตเตอร์การปล่อยประจุบางส่วนบริเวณส่วนพ้นร่อง	. 47
4.2 การจัดทำแบบจำลอง	48
4.2.1 การเตรียมวัสดุ	. 48
4.2.2 การคำนวณจำนวนครั้งการพันฉนวนและระยะการพัน	
ชั้นเคลือบลดความเครียด	50
4.3 ขั้นตอนการทำแบบจำลอง	51

ป

	6	
สา	รบญ	(ต่อ)
M I	រោបព្ល	(ଅଂଧ

บทที่	หน้า
4.4 การออกแบบการทดลอง	57
4.4.1 การทดสอบแบบจำลองที่ไม่มีจุดบกพร่อง	57
4.4.2 การทดสอบแบบจำลองจุดบกพร่องบริเวณสล็อต	57
4.3.3 การทดสอบจุดบกพร่องบริเวณส่วนพ้นร่อง	58
บทที่	
5. ผลการทดสอบและวิเคราะห์ผล	59
5.1 การวิเคราะห์รู <mark>ปแบบการ</mark> กระจายข้อมูลด้วยตา	59
5.1.1 ผลกา <mark>รทดสอบแบบจำลองแบบต่างๆโดยดู</mark> จากการกระจายข้อมูล	
แบบสามมิติและสองมิติ	59
5.1.1.1 ผลการทดสอบแบบจำลองที่ไม่มีจุดบกพร่อง	59
5.1.1. <mark>2</mark> ผลการทดสอบแบบจำลองจุดบกพร่องบริเวณสล็อต	62
5.1.1.2.1 ผลการทดสอบแบบจำลองจุดบกพร่อง	
<mark>บริเวณสล</mark> ็อตที่มีขนา <mark>ด</mark> ต่างๆ	62
5 <mark>.1.1.2.2 ผลการทดสอบแบบจ</mark> ำลองจุดบกพร่อง	
<mark>บริเวณสล็อตที่</mark> ความชื้นต่างๆ	69
5.1.1.2.3 ผลการทดสอบแบบจำลองจุดบกพร่อง	
บริเวณสล็อตที่แรงดันไฟฟ้า 6.6 และ 8.0 กิโลโวลต์	71
5.1.1.3 ผลการทดสอบแบบจำลองจุดบกพร่องบริเวณส่วนพ้นร่อง	74
5.1.2 ผลการทดสอบแบบจำลองต่างๆโดยดูจากการแสดงผลสัญญาณ	
บนฐานเวลาแบบเชิงเส้น(Linear Time Scale)	80
5.2 ผลการทดสอบแบบจำลองแบบต่างๆด้วยค่าพารามิเตอร์ทางสถิติ	82
5.2.1 แบบจำลองจุดบกพร่องบริเวณสล็อต	82
5.2.1.1 แบบจำลองจุดบกพร่องบริเวณสล็อตที่มีขนาดต่างๆกัน	83
5.2.1.2 แบบจำลองจุดบกพร่องบริเวณสล็อตที่ความชื้นต่างๆ	86
5.2.1.3 แบบจำลองจุดบกพร่องบริเวณสล็อตที่แรงดันไฟฟ้า	
6.6 และ 8.0 กิโลโวลต์	87
5.2.2 แบบจำลองจุดบกพร่องบริเวณส่วนพ้นร่อง	89
5.3 สรุปผลการทดสอบและการวิเคราะห์ข้อมูล	90

ผ

<u>ں</u>	
สารแกเ	(
61 13 1161	
<u>ہ</u>	· ·

บทที่	หน้า
6. สรุปและข้อเสนอแนะ	92
6.1 สรุป	92
6.2 ข้อเสนอแนะ	93
รายการอ้างอิง	94
ภาคผนวก	97
ประวัติผู้เขียนวิทยานิพนธ์	114



ตาราง	หน้า
ตารางที่ 2.1 ตำแหน่งการเกิดการปล่อยประจุบางส่วนในเครื่องจักรกลหมุน	9
ตารางที่ 2.2 แบบจำลองความบกพร่องแบบต่างๆ	. 10

สารบัญตาราง

ฏ



สารบัญภาพ

ภาพประกอบ เ	หน้า
รูปที่ 2.1 ระบบโครงสร้างฉนวนของขดลวดสเตเตอร์ในเครื่องจักรกลหมุน	5
รูปที่ 2.2 ขดลวดสเตเตอร์	7
รูปที่ 2.3 การเกิดโคโรนาในสล็อตและการป้องกัน	11
รูปที่ 2.4 ชั้นฉนวนซ้อนกับโพรงอากาศในสนามไฟฟ้าสม่ำเสมอ	12
รูปที่ 2.5 โครงสร้างของขดลวดสเตเตอ <mark>ร์และสล็อ</mark> ต	13
รูปที่ 2.6 แรงดันและสนามไฟฟ้าที่ผิวฉนวนบริเวณส่วนพ้นร่อง	14
รูปที่ 2.7 การลดความเคร <mark>ียดบนผิวฉน</mark> วนโ <mark>ด</mark> ยใช้ชั้นเคลือบลดความเครียด	14
รูปที่ 2.8 อธิบายการเกิ <mark>ดการปล่อยประจุบางส่วนบริเวณส่วน</mark> พ้นร่อง	15
รูปที่ 2.9 วงจรสมมูลชั้ <mark>นเคลือบลดความเครีย</mark> ด	15
รูปที่ 2.10 แสดงคุณลักษณะระหว่างแรงดันและกระแสในชั้นเคลือบลดความเครียด	16
รูปที่ 2.11 สนามไฟฟ้าและแรงดันของฉนวนที่พันด้วยเทปเคลือบลดความเครียด	18
รูปที่ 3.1 วงจรสมมูลการ <mark>ป</mark> ล่อยประจุบางส่วน	20
รูปที่ 3.2 การเกิดการปล่อ <mark>ยประจุบางส่วน</mark>	21
รูปที่ 3.3 การเกิดการปล่อยประจุบางส่วนในจตุภาคที่หนึ่งและสาม	22
รูปที่ 3.4 แสดงพัลส์ขั้วบวก และ <mark>พัลส์ขั้วลบ</mark>	23
รูปที่ 3.5 แบบจำลองการปล่อยประจุบางส่วนของระบบฉนวน	24
รูปที่ 3.6 ความสัมพันธ์ระหว่างพัลส์ขั้วบวก พัลส์ขั้วลบ และฉนวนที่ทำหน้าที่เป็นแคโทด	25
รูปที่ 3.7 การกระจายพัลส์แสดงการเกิดพัลส์ขั้วลบเด่นกว่า	26
รูปที่ 3.8 การกระจายพัลส์แสดงการเกิดพัลส์ขั้วบวก และ พัลส์ขั้วลบใกล้เคียงกัน	26
รูปที่ 3.9 การกระจายพัลส์แสดงการเกิดพัลส์ขั้วบวกเด่นกว่า	27
รูปที่ 3.10 วงจรพื้นฐานสำหรับการตรวจจับสัญญาณการปล่อยประจุบางส่วน	29
รูปที่ 3.11 วงจรทดสอบการปล่อยประจุบางส่วนแบบต่างๆ	31
รูปที่ 3.12 การกระจายขนาดพัลส์	36
รูปที่ 3.13 การกระจาย Phase Resolved Pattern	37
รูปที่ 3.14 รูปแบบการวิเคราะห์ข้อมูลการปล่อยประจุบางส่วนแบบต่างๆ	38
รูปที่ 3.15 สัญญาณรบกวนจากแหล่งต่างๆ	39
รูปที่ 3.16 รูปแบบการกระจายข้อมูลที่มีค่า Sk แบบต่างๆ	41
รูปที่ 3.17 รูปแบบการกระจายข้อมูลที่มีค่า Ku แบบต่างๆ	42

ฏ

สารบัญภาพ	
-----------	--

<u></u>

ภาพประกอบ เ	หน้า
รูปที่ 4.1 แบบจำลองแท่งสเตเตอร์ที่ไม่มีจุดบกพร่อง	46
รูปที่ 4.2 แบบจำลองแท่งสเตเตอร์การปล่อยประจุบางส่วนบริเวณสล็อต	47
รูปที่ 4.3 แบบจำลองแท่งสเตเตอร์การปล่อยประจุบางส่วนบริเวณส่วนพ้นร่อง	48
รูปที่ 4.4 ลวดทองแดงหุ้มด้วยฉนวนไมก้า	49
รูปที่ 4.5 ฉนวน Samicatherm	49
รูปที่ 4.6 วัสดุความต้านทานต่ <mark>ำต้านการเกิดโคโรนา</mark>	50
รูปที่ 4.7 วัสดุความต้านทา <mark>นสูงต้านกา</mark> รเกิดโคโร <mark>นาบริเวณส</mark> ่วนพ้นร่อง	50
รูปที่ 4.8 ขั้นตอนการลูปขดลวด	52
รูปที่ 4.9 ขดลวดที่ผ่านการลูปพร้อมที่จะนำไปใช้ในขั้นตอนต่อไป	52
รูปที่ 4.10 เครื่องขึ้นรูปขดลวด	53
รูปที่ 4.11 ขั้นตอนการขึ้นรูปขดลวด	53
รูปที่ 4.12 ขดลวดที่ขึ้นรูป <mark>สำเร็จแล้</mark> ว	54
รูปที่ 4.13 การบีบอัดฉนว <mark>นด้วยความร้อน ครั้งที่</mark> 1	54
รูปที่ 4.14 ขดลวดหลังการทำการบีบอัดด้วยความร้อน ครั้งที่ 1	55
รูปที่ 4.15 แท่งสเตเตอร์ที่พันฉนว <mark>นเรียบร้อยพร้อมเข้า</mark> เครื่องบีบอัดด้วยความร้อน	55
รูปที่ 4.16 ขั้นตอนการบีบอัดด้วยความร้อนครั้งที่ 2	56
รูปที่ 4.17 อุปกรณ์และการต่อวงจรสำหรับการทดสอบการปล่อยประจุบางส่วน	56
รูปที่ 4.18 ภาพแสดงการจำลองให้เกิดจุดบกพร่องแบบต่างๆ	58
รูปที่ 5.1 ผลการทดสอบแบบจำลองที่ไม่มีจุดบกพร่อง P1	60
รูปที่ 5.2 ผลการทดสอบแบบจำลองที่ไม่มีจุดบกพร่อง P2	60
รูปที่ 5.3 ผลการทดสอบแบบจำลองที่ไม่มีจุดบกพร่อง P3	61
รูปที่ 5.4 ผลการทดสอบแบบจำลอง S1ก่อนทำให้เกิดจุดบกพร่องบริเวณสล็อต	62
รูปที่ 5.5 ผลการทดสอบแบบจำลอง S1 แบบที่ 1ขนาดจุดบกพร่อง 2x5 ตารางเซนติเมตร	62
รูปที่ 5.6 ผลการทดสอบแบบจำลอง S1 แบบที่ 2 ขนาดจุดบกพร่อง 2x10 ตารางเซนติเมตร	63
รูปที่ 5.7 ผลการทดสอบแบบจำลอง S1แบบที่ 3 ขนาดจุดบกพร่อง 2x15 ตารางเซนติเมตร	63
รูปที่ 5.8 ผลการทดสอบแบบจำลอง S2 ก่อนทำให้เกิดจุดบกพร่องบริเวณสล็อต	64
รูปที่ 5.9 ผลการทดสอบแบบจำลอง S2 แบบที่ 1 ขนาดจุดบกพร่อง 2x10 ตารางเซนติเมตร	64
รูปที่ 5.10 ผลการทดสอบแบบจำลอง S2 แบบที่ 2 ขนาดจุดบกพร่อง 2x20 ตารางเซนติเมตร.	65

สารบัญภาพ

ภาพประกอบ	หน้า
รูปที่ 5.11 ผลการทดสอบแบบจำลอง S2 แบบที่ 3 ขนาดจุดบกพร่อง 2x30 ตารางเซนติเมตร	65
รูปที่ 5.12 ผลการทดสอบแบบจำลอง S3 ก่อนทำให้เกิดจุดบกพร่องบริเวณสล็อต	66
รูปที่ 5.13 ผลการทดสอบแบบจำลอง S3 แบบที่ 1 ขนาดจุดบกพร่อง 2x5 ตารางเซนติเมตร	66
รูปที่ 5.14 ผลการทดสอบแบบจำลอง S3 แบบที่ 2 ขนาดจุดบกพร่อง 2x7.5 ตารางเซนติเมตร.	67
รูปที่ 5.15 ผลการทดสอบแบบจำลอง S3 แบบที่ 3 ขนาดจุดบกพร่อง 2x10 ตารางเซนติเมตร	67
รูปที่ 5.16 ผลการทดสอบแบบจำลอง S3 แบบที่ 4 ขนาดจุดบกพร่อง 2x15 ตารางเซนติเมตร	68
รูปที่ 5.17 ผลการทดสอบแบบจำลอง S3 ที่ความชื้นสัมพัทธ์ 40 %	69
รูปที่ 5.18 ผลการทดสอบแบบจำลอง S3 ที่ความชื้นสัมพัทธ์ 60 %	70
รูปที่ 5.19 ผลการทดสอบแบบจำลอง S3 ที่ความชื้นสัมพัทธ์ 70 %	70
รูปที่ 5.20 ผลการทดส <mark>อบแบบจำลอง S1ที่แรงดันไฟฟ้า 6.6 kV</mark>	71
รูปที่ 5.21 ผลการทดสอบแบบจำลอง S1ที่แรงดันไฟฟ้า 8.0 kV	72
รูปที่ 5.22 ผลการทดสอบแบบจำลอง S2 ที่แรงดันไฟฟ้า 6.6 kV	72
รูปที่ 5.23 ผลการทดสอบแบบจำลอง <mark>S2 ที่แรงดันไฟฟ้า 8.0 k</mark> V	73
รูปที่ 5.24 ผลการทดสอบแบบจำลอง S3 ที่แรงดันไฟฟ้า 6.6 kV	73
รูปที่ 5.25 ผลการทดสอบแบบจำลอง S3 ที่แรงดันไฟฟ้า 8.0 kV	74
รูปที่ 5.26 ผลการทดสอบแบบจำลอง E1 ก่อนทำให้เกิดจุดบกพร่องบริเวณส่วนพ้นร่อง	75
รูปที่ 5.27 ผลการทดสอบแบบจำลอง E1 (ขูดรอยต่อออกไม่รอบด้าน)	75
รูปที่ 5.28 ผลการทดสอบแบบจำลอง E1 (ขูดรอยต่อออกรอบด้าน)	76
รูปที่ 5.29 ผลการทดสอบแบบจำลอง E2 ก่อนทำให้เกิดจุดบกพร่องบริเวณส่วนพ้นร่อง	76
รูปที่ 5.30 ผลการทดสอบแบบจำลอง E2 (ขูดรอยต่อออกไม่รอบด้าน)	77
รูปที่ 5.31 ผลการทดสอบแบบจำลอง E2 (ขูดรอยต่อออกรอบด้าน)	77
รูปที่ 5.32 ผลการทดสอบแบบจำลอง E3 ก่อนทำให้เกิดจุดบกพร่องบริเวณส่วนพ้นร่อง	78
รูปที่ 5.33 ผลการทดสอบแบบจำลอง E3 (ขูดรอยต่อออกไม่รอบด้าน)	78
รูปที่ 5.34 ผลการทดสอบแบบจำลอง E3 (ขูดรอยต่อออกรอบด้ำน)	79
รูปที่ 5.35 แสดงผลสัญญาณบนฐานเวลาแบบเชิงเส้นของแบบจำลองที่ไม่มีจุดบกพร่อง	80
รูปที่ 5.36 แสดงผลสัญญาณบนฐานเวลาแบบเชิงเส้นของแบบจำลองจุดบกพร่อง	
บริเวณสล็อต	81

รูปที่ 5.37 แสดงผลสัญญาณบนฐานเวลาแบบเชิงเส้นของแบบจำลองจุดบกพร่อง

สารบัญภาพ

าพประกอบ ห	เน้า
บริเวณส่วนพ้นร่อง	82
ปที่ 5.38 การวิเคราะห์ค่า Skewness ของ H _{qn} (ø)กับจุดบกพร่องขนาดต่างๆในสล็อต	83
ปที่ 5.39 การวิเคราะห์ค่า Kurtosis ของ H _{qn} (¢)กับจุดบกพร่องขนาดต่างๆในสล็อต	84
ปที่ 5.40 การวิเคราะห์ค่า Skewness ของ H _n (¢)กับจุดบกพร่องขนาดต่างๆในสล็อต	84
ปที่ 5.41 การวิเคราะห์ค่า Kurtosis ของ H _n (¢)กับจุดบกพร่องขนาดต่างๆในสล็อต	85
ปที่ 5.42 การวิเคราะห์ค่าแฟร <mark>กตัลของกับจุดบกพร่องขน</mark> าดต่างๆในสล็อต	85
ปที่ 5.43 การวิเคราะห์ค่า Skewness และ Kurtosis กับจุดบกพร่องในสล็อต	
ที่ความชื้นต่างๆ	86
ปที่ 5.44 การวิเคราะห์ค่าแฟรกตัล ของแบบจำลอง S1,S2 และS3ที่ความชื้นต่างๆ	87
ปที่ 5.45 การวิเคราะห์ค่า Skewness ของ H _{qn} (ø) ที่แรงดัน6.6 และ 8.0 kV	88
ปที่ 5.46 การวิเคราะห์ค่า Kurtosis ของ H _q (¢) ที่แรงดัน6.6 และ 8.0 kV	88
ปที่ 5.47 การวิเคราะห์ค่า Kurtosis ของ H _n (<i>φ</i>) ที่แรงดัน6.6 และ 8.0 kV	89
ปที่ 5.48 การวิเคราะห์ค <mark>่า Skewness ของแบบ</mark> จำลองจุดบกพร่อง	
บริเวณส่วนพ้นร่อง <mark>แ</mark> บบต่างๆ	90

บทที่ 1

บทนำทั่วไป

1.1 บทนำ

เครื่องจักรกลหมุน (Rotating Machine) เป็นอุปกรณ์ไฟฟ้าที่สำคัญและมีใช้งานในโรงงาน อุตสาหกรรมทั่วไป หากเครื่องจักรกลหมุนที่ใช้เป็นอุปกรณ์หลักซึ่งมีความสำคัญมากในกระบวน การผลิตเช่นมอเตอร์สูบน้ำขนาดใหญ่หรือเครื่องผลิตไฟฟ้าในโรงไฟฟ้า เกิดชำรุดเสียหายใน ระหว่างกระบวนการผลิต ย่อมจะส่งผลกระทบทำให้กระบวนการผลิตหยุดชะงักและเกิดความเสีย หายมูลค่ามหาศาล จากการรวบรวมข้อมูลทางสถิติความเสียหายของเครื่องจักรกลหมุนส่วนใหญ่ เกิดจากความเสียหายของระบบฉนวนซึ่งเสื่อมสภาพเนื่องจากผลกระทบทางไฟฟ้า ทางกล ความ ร้อนและสิ่งแวดล้อม[1] จึงได้มีความพยายามที่จะศึกษาและหาวิธีการประเมินสภาพฉนวนเพื่อลด ความเสี่ยงจากการเสียหายขณะใช้งาน วิธีการประเมินสภาพฉนวนมีอยู่หลายวิธี เช่น การ ทดสอบค่าความต้านทานฉนวน (Insulation Resistance Test) การทดสอบหาค่าดัชนี การเกิด ขั้ว (Polarization Index Test) การทดสอบการสูญเสียไดอิเล็คตริก (Dielectric Loss Test) การ ทดสอบด้วยไฟฟ้ากระแสลลับ (AC Current Test) การทดสอบเพื่อประเมินสภาพฉนวนด้วยวิธีการ เหล่านี้เป็นที่ยอมรับและใช้งานโดยทั่วไป นอกจากนี้ยังมีวิธีการประเมินสภาพฉนวนดีกวิธีหนึ่งก็คือ การทดสอบการปล่อยประจุบางส่วน (Partial Discharge Test) ซึ่งเป็นการประเมินสภาพฉนวนดีกวิธีหนึ่งก็คือ การทดสอบการปล่อยประจุบางส่วน (Partial Discharge Test) ซึ่งเป็นการประเมินสภาพฉนวนที่ ดีอีกวิธีหนึ่ง เนื่องจากปรากฏการณ์การปล่อยประจุบางส่วนของฉนวนเป็นปรากฏการณ์ที่เกี่ยว ข้องกับการเสื่อมสภาพของฉนวนโดยตรง

การประเมินสภาพฉนวนควรจะประเมินและเก็บข้อมูลเพื่อดูการเสื่อมสภาพอย่างต่อเนื่อง และการประเมินจะน่าเชื่อถือมากยิ่งขึ้นหากทราบตำแหน่งและสาเหตุของจุดบกพร่องของฉนวน เนื่องจากการเกิดการปล่อยประจุบางส่วนแต่ละตำแหน่งมีความรุนแรงและมีผลต่อการเสื่อมสภาพ ของฉนวนแตกต่างกัน ดังนั้นถ้ามีการพัฒนาเทคนิคเพื่อการวิเคราะห์หาสาเหตุและตำแหน่งที่เกิด จุดบกพร่องในฉนวนก็จะทำให้การประเมินสภาพฉนวนมีประสิทธิภาพมากยิ่งขึ้น

1.2 ที่มาของปัญหา

ปรากฏการณ์การปล่อยประจุบางส่วนเป็นการปล่อยประจุทางไฟฟ้าที่ไม่เชื่อมต่อถึงกัน ระหว่างขั้วของอุปกรณ์ไฟฟ้า โดยการเกิดประกายไฟ(Spark)ในเนื้อฉนวนเพียงบางส่วนหรือ บริเวณที่มีความเครียดสนามไฟฟ้าสูงกว่าความเครียดสนามไฟฟ้าวิกฤติ[2] โดยทั่วไปความเครียด สนามไฟฟ้าวิกฤติของอากาศที่ภาวะปกติจะมีค่าประมาณ 30 กิโลโวลต์ต่อเซนติเมตร[3] เมื่อเกิด การปล่อยประจุบางส่วนจะทำให้บริเวณนั้นเกิดความร้อนสูงและทำให้ฉนวนเสื่อมสภาพ ตำแหน่ง ที่จะเกิดการปล่อยประจุมีอยู่หลายตำแหน่ง แต่ละตำแหน่งจะมีความรุนแรงของการเกิดแตกต่าง กัน และส่งผลต่อการเสื่อมสภาพของฉนวนต่างกันด้วย ดังนั้นจึงมีการพัฒนาเทคนิคเพื่อใช้ในการ วิเคราะห์หาตำแหน่งของการปล่อยประจุบางส่วนที่เกิดขึ้นในเครื่องจักรกลหมุน เพื่อประโยชน์ใน การประเมินสภาพฉนวนได้อย่างน่าเชื่อถือยิ่งขึ้น และเป็นประโยชน์ต่อการบำรุงรักษาอีกทางหนึ่ง ด้วย

1.2 ประวัติการศึกษาจุดบกพร่องของฉนวนในเครื่องจักรกลหมุนโดยการทดสอบการปล่อยประจุ บางส่วน

การประเมินสภาพฉนวนโดยการทดสอบการปล่อยประจุบางส่วนเป็นวิธีการที่ได้ผลดี และ ได้รับความนิยมมานานวิธีการหนึ่ง การประเมินสภาพฉนวนเพื่อให้ได้ผลที่แม่นยำเชื่อถือได้ต้อง อาศัยปัจจัยอื่นๆมาร่วมในการวิเคราะห์ การทดสอบฉนวนนอกจากจะดูแนวโน้มการเปลี่ยนแปลง ของสภาพฉนวนแล้ว การทราบถึงตำแหน่งและสาเหตุที่เกิดการปล่อยประจุบางส่วนในฉนวนได้ ้ก็จะเป็นส่วนช่วยเสริมให้การประเมินสภาพฉนวนมีความแม่นยำยิ่งขึ้น ราวปี ค.ศ. 1950 Kreuger และ Mole[4] ได้ศึกษาเพื่อหาวิธีวิเคราะห์หาตำแหน่งของจุดบกพร่องโดยใช้การสังเกตรูปแบบของ ้สัญญาณบนรูปลิสซาจูส์ (Lissajous Traces) ซึ่งการวิเคราะห์ด้วยวิธีนี้ต้องอาศัยผู้วิเคราะห์ที่มี ประสบการณ์สูง ในเวลาต่อมาการวิเคราะห์หาตำแหน่งโดยใช้เทคนิคการเปรียบเทียบระหว่างการ เกิดพัลส์ขั้วบวก (Positive Polarity Pulses) และพัลส์ขั้วลบ (Negative Polarity Pulses) ในช่วง ไซเคิลลบและไซเคิลบวกของแรงดันตามลำดับ[5,6,7,8] การวิเคราะห์โดยใช้เทคนิคดังกล่าวเป็นวิธี การที่ได้รับความนิยมและมีประโยชน์ในการวิเคราะห์หาตำแหน่งของจุดบกพร่อง แต่ผู้วิเคราะห์จะ ต้องมีประสบการณ์สูงเช่นเดียวกัน และข้อมูลที่ได้ในบางครั้งมีลักษณะก้ำกึ่งทำให้ไม่สามารถ ้วิเคราะห์ได้ เนื่องจากข้อมูลที่ทำการวิเคราะห์มีเพียงรูปแบบเดียวคือรูปแบบที่แสดงความสัมพันธ์ ระหว่างความถี่ของการเกิดพัลส์และขนาดของพัลส์ เปรียบเทียบกันระหว่างไซเคิลบวกและไซเคิล ลบเท่านั้น แต่หลังจากที่มีการนำเอาไมโครโปรเซสเซอร์ทำให้เครื่องมือตรวจจับการปล่อยประจ บางส่วนมีศักยภาพมากขึ้น การเก็บข้อมูลมีความละเอียดมากยิ่งขึ้น และสามารถวัดมุมเฟสทาง ไฟฟ้าที่เกิดการปล่อยประจุบางส่วนได้ จึงทำให้ได้ข้อมูลที่มีประโยชน์ต่อการนำมาวิเคราะห์มาก ข้อมูลรูปแบบใหม่จะบันทึกค่าประจุที่ปรากฏ (q) ที่เกิดขึ้นตามมุมเฟส (*φ*) และค่าแรงดันทดสอบ (U) ด้วยการพัฒนาทางเทคโนโลยีของเครื่องตรวจจับการปล่อยประจุบางส่วนนี่เองทำให้ได้รูป แบบการกระจายข้อมูลหลากหลายรูปแบบ เป็นประโยชน์ต่อการวิเคราะห์มากยิ่งขึ้น[9] จึงทำให้ใน ้ปัจจุบันมีนักวิจัยทำการศึกษาวิจัยเพื่อหารูปแบบเฉพาะของการเกิดการปล่อยประจุบางส่วนใน ฉนวนแต่ละตำแหน่งโดยใช้เทคนิคต่างๆมากมาย[9,10,11,12]

การศึกษาวิจัยเกี่ยวกับการตรวจจับการปล่อยประจุบางส่วนในเมืองไทยเมื่อปี พ.ศ. 2542 ได้มีงานวิจัยพัฒนา และออกแบบสร้างเครื่องวิเคราะห์การปล่อยประจุบางส่วนในอุปกรณ์ไฟฟ้า แรงสูงซึ่งใช้คอมพิวเตอร์เป็นฐานได้สำเร็จ ซึ่งสามารถคำนวณเมตริกซ์การกระจายของค่าประจุที่ ปรากฏ แล้วนำรูปแบบเหล่านี้มาทำการวิเคราะห์และจำแนกประเภทของความบกพร่องที่เกิดใน อุปกรณ์แรงสูงได้ [13] และในปี พ.ศ. 2544 ได้มีการศึกษาการรู้จำรูปแบบของการเกิดการปล่อย ประจุบางส่วนในอุปกรณ์ไฟฟ้าแรงสูงด้วยเครื่องมือที่พัฒนาขึ้นมาโดยใช้นิวรอลเน็ทเวิร์ค [14] ซึ่ง ให้ผลการจำแนกเป็นที่น่าพอใจ แต่สำหรับการศึกษาและจำแนกจุดบกพร่องในฉนวนของเครื่อง จักรกลหมุนด้วยรูปแบบการเก็บข้อมูลซึ่งใช้คอมพิวเตอร์เป็นฐาน ในเมืองไทยนั้นยังไม่ได้มีการ ศึกษา

1.3 วัตถุประสงค์และขอบเขตงานวิจัย

สำหรับงานวิจัยนี้มีวัตถุประสงค์สองประการคือ ประการแรกเพื่อศึกษาความแตกต่างของ จุดบกพร่องของฉนวนในแบบจำลองที่สร้างขึ้นโดยใช้การทดสอบการปล่อยประจุบางส่วน ประการ ที่สองเพื่อศึกษาหารูปแบบเฉพาะสำหรับจุดบกพร่องของฉนวนแต่ละประเภท เพื่อประโยชน์ในการ นำมาวิเคราะห์หาตำแหน่งของจุดบกพร่อง ซึ่งจุดบกพร่องที่จะทำการศึกษาเป็นจุดบกพร่องที่เกิด ขึ้นบ่อยครั้งและมีผลต่อการเสื่อมสภาพของฉนวนอย่างมาก การศึกษาจะทำการศึกษาโดยสร้าง แบบจำลองจุดบกพร่องขึ้นในฉนวนของเครื่องจักรกลหมุน แบบจำลองมีสามประเภทคือ แบบ จำลองแท่งสเตเตอร์ที่ไม่มีจุดบกพร่อง สำหรับไว้เปรียบเทียบ แบบจำลองแต่งสเตเตอร์การเกิดการ ปล่อยประจุบางส่วนบริเวณสล็อต และแบบจำลองแท่งสเตเตอร์การเกิดการปล่อยประจุบางส่วน บริเวณส่วนพ้นร่อง การวิเคราะห์ข้อมูลจะใช้การวิเคราะห์ด้วยตาเพื่อหารูปแบบการกระจายข้อมูล ซึ่งเป็นเอกลักษณ์เฉพาะของแบบจำลองแต่ละประเภทและการวิเคราะห์ด้วยค่าพารามิเตอร์ทาง สถิติเพื่อเสริมการวิเคราะห์ในกรณีที่ไม่อาจเห็นผลได้ชัดเจน โดยการวิเคราะห์รูปแบบการกระจาย ข้อมูลด้วยตา

1.4 ประโยชน์ที่คาดว่าจะได้รับ

 สามารถวิเคราะห์หาสาเหตุการขำรุดเสียหายของฉนวนได้เนื่องจากรู้ตำแหน่งของจุด บกพร่องในฉนวน

2) มีประโยชน์ในการวางแผนการบำรุงรักษาและการตัดสินใจนำอุปกรณ์เข้าใช้งาน

 ลดความเสี่ยงต่อความเสียหายขณะนำอุปกรณ์เข้าใช้งานทำให้ระบบมีเสถียรภาพ มากยิ่งขึ้น

บทที่2

ระบบฉนวนของขดลวดสเตเตอร์และการเกิดจุดบกพร่องในเครื่องจักรกลหมุน

2.1 ระบบฉนวนของขดลวดสเตเตอร์ในเครื่องจักรกลหมุน

ฉนวนที่นำมาใช้งานในเครื่องจักรกลหมุนมีอยู่หลายประเภท แต่ละประเภทจะมีคุณสมบัติ แตกต่างกันไปซึ่งจะต้องเลือกใช้ให้เหมาะสมกับชนิดงาน เมื่อใช้งานอุปกรณ์นั้นเป็นเวลานานจะ ทำให้ระบบฉนวนเสื่อมสภาพลง ซึ่งสภาพของฉนวนก็จะไปจำกัดอายุการใช้งานของอุปกรณ์นั้นๆ ระบบฉนวนในเครื่องจักรกลหมุน ในระยะเริ่มแรกนั้นจะเป็นระบบฉนวนแบบเทอร์โมพลาสติก (Thermoplastic) ซึ่งจะใช้แอสฟัลต์ (Asphalt) และเซลแล็ค (Shellac) เป็นตัวประสานไมก้า (Mica) ทำให้ระบบฉนวนประเภทนี้ถูกจำกัดการใช้ที่อุณหภูมิแวดล้อมไม่เกิน 130 องศาเซลเซียส แต่ในปัจจุบันระบบฉนวนเปลี่ยนเป็นแบบเทอร์โมเซ็ตติ้ง (Thermosetting) ซึ่งจะใช้โพลีเอสเตอร์ (Polyester) และอีพ็อกซี่เรซิน (Epoxy Resin) เป็นตัวประสานไมก้าทำให้ฉนวนมีความแข็งและทน อุณหภูมิแวดล้อมได้สูงกว่าถึง 155 องศาเซลเซียส[15]

2.1.1 ระดับชั้นฉนวน (Insulation Class)

การแบ่งระดับชั้นฉนวนนั้น จะใช้อุณหภูมิแวดล้อมที่ฉนวนสามารถทนได้เป็นเกณฑ์ในการ แบ่ง ฉนวนแต่ละชนิดจะสามารถใช้งานได้ที่อุณหภูมิแวดล้อมเท่าไรนั้นทั้งนี้ขึ้นอยู่กับวัสดุที่นำมา ทำเป็นฉนวนนั่นเอง การแบ่งระดับชั้นฉนวนแบ่งได้ดังต่อไปนี้

1) ฉนวน ระดับชั้น A

ฉนวนระดับชั้นนี้จะใช้งานที่อุณหภูมิแวดล้อมไม่เกิน 105 องศาเซลเซียส วัสดุที่นำมาใช้ ทำฉนวนประเภทนี้ได้แก่ ฝ้าย ไหม กระดาษเซลลูโลส (Cellulose Based Paper) และ ลินิน

2) ฉนวน ระดับชั้น B

ฉนวนระดับชั้นนี้ใช้งานที่อุณหภูมิแวดล้อมไม่เกิน 130 องศาเซลเซียส วัสดุที่นำมาทำ ฉนวนได้แก่ ไมก้า ไฟเบอร์กลาส ใยหิน (Asbestos) โดยจะใช้เชลแล็ค แอสฟัลต์ และโพลีเอส เตอร์เรซิ่นเป็นตัวยึดประสาน

3) ฉนวน ระดับชั้น F

ฉนวนระดับชั้นนี้ใช้งานที่อุณหภูมิแวดล้อมไม่เกิน 155 องศาเซลเซียส วัสดุที่นำมาทำ ฉนวนได้แก่ ไมก้า ไฟเบอร์กลาสและใยหินเช่นเดียวกันกับระดับชั้น B แต่วัสดุที่ใช้เป็นตัวยึด ประสานจะใช้ อีพ็อกซี่เรซิ่น 4) ฉนวน ระดับชั้น H

ฉนวนระดับนี้ใช้งานที่อุณหภูมิแวดล้อมไม่เกิน 180 องศาเซลเซียส วัสดุที่นำมาทำฉนวน ได้แก่ อีลาสโตเมอร์ซิลิโคน (Silicone Elastomer) ไมก้า ไฟเบอร์กลาส และใยหิน วัสดุที่ใช้เป็นตัว ยึดประสานคือ เรซิ่นซิลิโคน (Silicone Resins)

2.1.2 โครงสร้างระบบฉนวน



รูปที่ 2.1 โครงสร้างระบบฉนวนของขดลวดสเตเตอร์ในเครื่องจักรกลหมุน

ในเครื่องจักรกลหมุนฉนวนนับเป็นส่วนประกอบที่มีความสำคัญมาก อายุการใช้งานจะ นานหรือไม่ย่อมขึ้นอยู่กับสภาพของฉนวน ระบบฉนวนในเครื่องจักรกลหมุนจากรูปที่ 2.1 ขด ลวดสเตเตอร์จะประกอบด้วยขดลวดโลหะทองแดงหลายๆขด ซึ่งระหว่างขดลวดทองแดงแต่ละขด จะหุ้มด้วยฉนวนที่เรียกว่า ฉนวนแสตรนด์ (Strand Insulation) ในขดลวดสเตเตอร์จะประกอบด้วย ขดลวดทองแดงหลายๆขดมารวมกันและหุ้มด้วยฉนวนที่เรียกว่า ฉนวนกราวด์ (Ground Wall Insulation) ประเภทของวัสดุที่นำมาใช้ทำฉนวนแต่ละขั้นมีหลายชนิดขึ้นอยู่กับการเลือกใช้งานดัง นี้

 1) ฉนวนแสตรนด์ คือชั้นของฉนวนที่หุ้มขดลวดโลหะทองแดง แต่เดิมนั้นฉนวนชั้นนี้จะทำ จากวัสดุแร่ใยหิน แต่เนื่องจากต้องการเพิ่มเนื้อที่สำหรับขดลวดโลหะทองแดงเพื่อให้สามารถผลิต กำลังไฟฟ้าได้มากขึ้น จึงเปลี่ยนมาใช้วัสดุประเภท แก้วโพลีเอสเตอร์ (Polyester Glass) แทน และ จะนำไปอบก่อนที่จะพันด้วยฉนวนกราวด์ 2) ฉนวนกราวด์ (Ground Wall Insulation) จะเป็นชั้นฉนวนหลักซึ่งทำหน้าที่เป็นฉนวน ระหว่างแท่งโลหะตัวนำกับแกนเหล็กสเตเตอร์ วัสดุที่นำมาใช้ทำฉนวนประเภทนี้มีหลายชนิดขึ้นอยู่ กับลักษณะการนำไปใช้งาน วัสดุที่ใช้ทำเป็นฉนวนกราวด์มีหลายประเภทดังนี้

ผ้าลินินขาวชุบน้ำมัน (Varnished Cambric)

ฉนวนชนิดนี้จัดเป็นฉนวน ระดับชั้น A มีข้อจำกัดคือ จะใช้กับแรงดันไฟฟ้าที่ต่ำกว่า 2300 โวลต์ เนื่องจากไม่มีส่วนผสมของไมก้าและการถ่ายเทความร้อนไม่ดี

ไมก้าประสานด้วยเชลแล็ค (Shellac Micafolium)

ฉนวนชนิดนี้เป็นฉนวน ระดับชั้น B และเป็นชนิดเทอร์โมพลาสติก ฉนวนชนิดนี้จะใช้เชล แล็คเป็นตัวยึดประสานแผ่นไมก้าโดยอาศัยความร้อน แต่เนื่องจากเชลแล็คเป็นสารที่ระเหยได้ง่าย ดังนั้นในระหว่างกรรมวิธีประสานแผ่นไมก้าโดยอาศัยความร้อนนั้น จะทำให้เกิดโพรงอากาศใน เนื้อฉนวนได้มาก กลายเป็นจุดอ่อนทำให้เกิดการปล่อยประจุบางส่วนได้ง่าย

เทปไมก้าประสานด้วยแอสฟัลต์ (Asphalt-Bonded Mica Tape)

ฉนวนชนิดนี้เป็นฉนวนแบบเทอร์โมพลาสติกระดับชั้น B เหมือนกับเซ็ลแล็คไมก้าโฟเลียม แต่เปลี่ยนตัวยึดประสานแผ่นไมก้าจากเดิมที่ใช้เซ็ลแล็คให้มาเป็นแอสฟัลต์แทน กรรมวิธีในการ ผลิตนั้นจะใช้ถังที่เป็นสุญญากาศซึ่งบรรจุขดลวดสเตเตอร์ที่พันด้วยเทปไมก้า แล้วปล่อยแอสฟัลต์ ร้อนให้แทรกซึมเข้าไปในช่องว่างอากาศเพื่อลดโพรงอากาศให้เหลือน้อยที่สุด และจะใช้แรงดันอัด เข้าไปด้วยเพื่อให้แอสฟัลต์สามารถแทรกซึมเข้าไปในระหว่างเทปไมก้าได้มากขึ้น ฉนวนประเภทนี้ จะมีคุณภาพดีแต่จะเสื่อมสภาพได้ง่าย หากนำไปใช้งานในสิ่งแวดล้อมที่มีความชื้นสูง และมีการ สั่นสะเทือน [16] ฉนวนประเภทนี้ทนความร้อนได้ไม่ดีนักจึงถูกจำกัดให้ใช้เป็นฉนวน ระดับชั้น B

2.1.3 โครงสร้างขดลวดสเตเตอร์

โครงสร้างขดลวดสเตเตอร์จะแบ่งเป็น 2 ส่วนคือ ส่วนแรกเป็นส่วนของขดลวดสเตเตอร์ที่ อยู่ในสล็อต (Slot Portion) และส่วนที่สองเป็นส่วนของขดลวดสเตเตอร์บริเวณส่วนพ้นร่อง (Endwinding Portion) ซึ่งเป็นส่วนที่พ้นออกมาจากสล็อต ดังรูปที่ 2.2 ฉนวนทั้งสองบริเวณจะใช้ วัสดุค่อนข้างจะแตกต่างกัน ฉนวนที่อยู่ในร่องสล็อตจะมีโพรงอากาศน้อยและมีความแข็งแรงมาก กว่าฉนวนบริเวณส่วนพ้นร่อง เนื่องจากฉนวนในบริเวณสล็อตซึ่งเป็นส่วนตรงในกรรมวิธีการผลิ ตจะใช้เครื่องอัดความร้อน (Heat Press) บีบอัดด้วยแรงดันและอบด้วยความร้อน ทำให้เรซิ่นแทรก ซึมในช่องว่างอากาศได้มากกว่าฉนวนบริเวณส่วนพ้นร่องซึ่งมีลักษณะโค้ง ทำให้ไม่สามารถใช้ เครื่องอัดความร้อนบีบอัดได้ ฉนวนบริเวณนี้จึงเป็นส่วนที่บอบบางและมีจุดบกพร่องมากกว่า ขดลวดสเตเตอร์ในร่องสล็อต

รูปที่ 2.2 ขดลวดสเตเตอร์

 ระบบฉนวนขดลวดสเตเตอร์ในร่องสล็อต (Slot Portion) ฉนวนของขดลวดสเตเตอร์ที่ อยู่ในร่องสล็อตจะประกอบด้วยชั้นฉนวนกราวด์ และชั้นวัสดุกึ่งตัวนำต้านการเกิดโคโรนา ชั้น ฉนวนกราวด์จะทนความเข้มสนามไฟฟ้าได้สูงแต่มีความยืดหยุ่นน้อยกว่าฉนวนที่ใช้พันบริเวณส่วน พันร่อง

2) ระบบฉนวนขดลวดสเตอร์บริเวณส่วนพ้นร่อง (Endwinding Portion) ฉนวนของขด ลวดบริเวณส่วนพ้นร่องควรใช้ฉนวนซึ่งมีความยืดหยุ่นเป็นพิเศษเนื่องจากบริเวณส่วนนี้เป็นส่วนที่ ได้รับแรงสั่นสะเทือนเนื่องจากแรงแม่เหล็กไฟฟ้า และการที่ฉนวนมีความยืดหยุ่นจะทำให้สะดวก ในการติดตั้งขดลวดด้วย นอกจากนี้ฉนวนบริเวณนี้จะพันหุ้มด้วยชั้นเทปเคลือบลดความเครียดเพื่อ ป้องกันการเกิดการปล่อยประจุบางส่วนตามผิวฉนวน

2.2 ตำแหน่งจุดบกพร่องของฉนวนที่พบในเครื่องจักรกลหมุน

ตำแหน่งจุดบกพร่องที่อาจเกิดการปล่อยประจุบางส่วนที่พบในเครื่องจักรชนิดหมุน มีอยู่ ทั้งหมด 3 ตำแหน่ง [17,18] แต่ละตำแหน่งจุดบกพร่องที่เกิดการปล่อยประจุบางส่วนจะมีผลต่อ การเสื่อมสภาพและความรุนแรงต่อฉนวนต่างกันไป ดังนั้นการรู้ตำแหน่งที่เกิดการปล่อยประจุบาง ส่วนที่คาดว่าน่าจะเป็นจุดบกพร่องจะทำให้การประเมินสภาพฉนวนน่าเชื่อถือมากยิ่งขึ้น และยังทำ ให้สามารถวางแผนการนำอุปกรณ์เข้าใช้งานและบำรุงรักษาได้อย่างมีประสิทธิภาพ ตำแหน่งจุด บกพร่องที่อาจเกิดการปล่อยประจุบางส่วนมี 3 ตำแหน่งคือ ในเนื้อฉนวนของขดลวด สเตเตอร์ บริเวณสล็อต (Slot) และบริเวณส่วนพ้นร่อง (Endwinding) ดังสรุปไว้ในตารางที่ 2.1 ปัจจุบัน เทคโนโลยีมีการพัฒนาระบบฉนวนทั้งในเรื่องของชนิดวัสดุที่ใช้และกรรมวิธีในการผลิตมีความ เจริญก้าวหน้าไปมาก การเกิดจุดบกพร่องภายในเนื้อฉนวนของขดลวดสเตเตอร์ระหว่างกระบวน การผลิตมีน้อยมาก จุดบกพร่องที่พบและทำให้เกิดความเสียหายมากที่สุดจะพบบริเวณสล็อต รอง ลงมาก็คือบริเวณส่วนพ้นร่อง ดังนั้นในงานวิจัยนี้จะกล่าวถึงความบกพร่องของฉนวนในบริเวณ สองตำแหน่งนี้เท่านั้น

ตารางที่ 2.2 แสดงแบบจำลองความบกพร่องแบบต่างๆ การวิจัยครั้งนี้จะใช้แบบจำลองที่ 5 และที่ 6 มาเป็นต้นแบบใน<mark>การสร้างแบบจำลอง</mark>



ตำแหน่ง	ภาพแสดงตำแหน่งที่เกิด การปล่อยประจุบางส่วน	สาเหตุ
1. ในขดลวด สเตเตอร์	 มบบ แท่งโลหะด้วนำ มบบ รอยแอกในชั้นถนวน แท่งโลหะด้วนำ มบบ มบบ เม่งโลหะด้วนำ 	 ความร้อนทำให้ความแข็งแรงของวัสดุ ประสานฉนวนกับขดลวดลดลง และเมื่อได้ รับความร้อนสูงอัตราการขยายตัวที่แตก ต่างกันของฉนวนและขดลวดตัวนำ ทำให้ฉนวนหลุดล่อนออกจากผิวตัวนำ ความร้อนทำให้เกิดการเปลี่ยนแปลงทาง เคมี เช่นการสลายตัวของโมเลกุล ทำให้ ความแข็งแรงระหว่างชั้นไมก้าและอีพ็อกซี่ ลดลงจนเกิดรอยแยก โพรงอากาศเป็นความบกพร่องในฉนวนที่ เกิดขึ้นในระหว่างกระบวนการผลิต ความร้อนทำให้ อีพ็อกซี่เปราะ และเมื่อ ได้รับความเครียดทางกลทำให้เกิดรอยแตก ในเนื้อฉนวน
2. ระหว่างผิวฉนวน และสล็อต	ช่องว่างระหว่างถนวนกับสลื่อด	 ชั้นวัสดุกึ่งตัวนำหลุดล่อนหรือชำรุดเนื่อง จากการขัดสีระหว่างผิวฉนวนกับสล็อต
3. บริเวณส่วน พ้นร่อง	ส่วนทั้นร่อง	 เกิดจากความสกปรกที่ผิวฉนวนบริเวณ ส่วนพ้นร่อง ผิวฉนวนที่สกปรกและชื้นจะนำ กระแสไฟฟ้าได้ทำให้ไม่มีแรงดันตกคร่อมแต่ แรงดันที่เหลือจะไปตกคร่อมบริเวณที่แห้งทำ ให้ความเข็มสนามไฟฟ้าบริเวณนั้นสูงจนเกิด การปล่อยประจุบางส่วน

ตารางที่ 2.1 ตำแหน่งการเกิดการปล่อยประจุบางส่วนในเครื่องจักรกลหมุน

ชนิดแบบจำลอง	รูปแสดงแบบจำลอง	คำอธิบายแบบจำลอง
1.โพรงอากาศ	โพรงอากาศ 1 2 3 4 5	แบบจำลองการทดสอบสำหรับตรวจ สอบจุดบกพร่องภายในสเตเตอร์จะ เป็นแบบจำลองแบบเดียวกันแต่จะ ต่างกันที่ การจำลองจุดบกพร่องภาย
2.รอยแยกในฉนวน		ในซงแยกเป็น 4ชนด คอ ไพรงอากาศ รอยแยกในฉนวน รอยแยกที่ผิวตัวนำ และรอยแตก
3.รอยแยกที่ผิวตัวนำ		
4. รอยแตก		
5.การปล่อยประจุ บางส่วนบริเวณส ล็อต	2 3 4 5	แบบจำลองสำหรับการทดสอบ การ ปล่อยประจุบางส่วนบริเวณสล็อตจะ ไม่มีขึ้นอะลูมิเนียมฟอยล์ นำ แท่งสเตเตอร์มาวางคั่นด้วยฉนวนบน แผ่นโลหะให้ได้ระยะห่างตามต้องการ
6. การปล่อยประจุ บางส่วนบริเวณส่วน พ้นร่อง		แบบจำลองของการปล่อยประจุบาง ส่วนบริเวณส่วนพ้นร่องจะไม่มีชั้นวัสดุ สารกึ่งตัวนำป้องกันการเกิดโคโรนา จะหุ้มด้วยชั้น อะลูมิเนียมฟอยล์เลย

1. อะลูมิเนียมฟอยล์ 2.ชั้นเคลือบวัสดุกึ่งตัวนำป้องกันการเกิดโคโรนาที่สล็อต
 3. ชั้นเทปเคลือบลดความเครียดบริเวณส่วนพ้นร่อง 4. ฉนวน 5. แท่งตัวนำ
 ตารางที่ 2 .2 แบบจำลองความบกพร่องแบบต่างๆ



2.2.1 การเกิดการปล่อยประจุบางส่วนบริเวณสล็อต



ตำแหน่งจุดบกพร่องที่พบมากในเครื่องจักรกลชนิดหมุนคือ บริเวณสล็อต ผิวของร่องส ล็คตซึ่งไม่เรียบทำให้เกิดเป็นโพรงคากาศระหว่างผิวขคงฉนวนและผิวขคงสเตเตคร์ ในกรณีที่แรง ดันที่ตกคร่อมโพรงอากาศเกินค่าความคงทนไดอิเล็กทริก (Dielectric Strength) ของอากาศก็จะ เกิดโคโรนาขึ้นดังรูปที่ 2.3 n) เมื่อเกิดอย่างต่อเนื่องก็จะทำให้ฉนวนเสื่อมสภาพในที่สุด ดังนั้น ้จึงต้องหาวิธีการป้องกันการเกิดโคโรนาในโพรงอากาศระหว่างผิวฉนวนและสล็อต โดยการใช้ชั้น วัสดุกึ่งตัวน้ำ (Semiconductive Layer) ซึ่งเป็นวัสดุที่มีความต้านทานต่ำกว่าฉนวนมากเพื่อทำ หน้าที่กราวนด์ผิวจนวนกับสล็คต ซึ่งจะช่วยลดแรงดันที่ตกคร่อมโพรงอากาศให้เหลือน้อยจนไม่ สามารถเกิดโคโรนาได้ดังแสดงในรูปที่ 2.3 ข) ถึงแม้ว่าจะมีชั้นวัสดุสำหรับป้องกันการเกิดการ ปล่อยประจุบางส่วนบริเวณสล็อตแล้วก็ตาม โอกาสที่จะเกิดการปล่อยประจุบางส่วนบริเวณนี้ก็ยัง มีสูง สาเหตุที่ทำให้เกิดการปล่อยประจุบางส่วนเนื่องจากชั้นวัสดุกึ่งตัวนำหลุดล่อนหรือชำรุด จาก การขัดสีระหว่างผิวฉนวนกับสล็อต [16] ทำให้บริเวณนั้นมีแรงดันคร่อมโพรงอากาศสูงพอที่จะเกิด โคโรนาขึ้นได้ วัสดุที่นำมาใช้ป้องกันการเกิดโคโรนาในร่องสล็อตจะต้องมีคุณสมบัติพิเศษคือ จะ ต้องมีความต้านทานต่ำพอที่จะไม่ทำให้ความเข้มของสนามไฟฟ้าตกคร่อมระหว่างผิวฉนวนและ ช่องว่างอากาศ (เนื่องจากผิวของร่องสล็อตไม่เรียบทำให้ผิวฉนวนบางจุดไม่สัมผัสกับสล็อต) สูงพอ ที่จะเกิดโคโรนาขึ้นได้ และการที่มีค่าความต้านทานต่ำมากเกินไปก็จะทำให้เกิดความสูญเสียพลัง ้งานในรูปของความร้อน เมื่อเกิดความร้อนสะสมเป็นเวลานานความร้อนเหล่านี้ก็จะไปทำให้วัสดุนี้ เสื่อมสภาพ ทำให้เกิดโคโรนาได้ แต่ในขณะเดียวกันก็จะต้องมีความต้านทานสูงมากพอที่จะไม่ทำ ให้เกิดการลัดวงจรระหว่างแผ่นเหล็กบางที่น้ำมาเรียงเป็นสล็คต

ในการพิจารณาการเกิดการปล่อยประจุบางส่วนในร่องสล็อต เมื่อชั้นวัสดุความต้านทาน ต่ำต้านการเกิดโคโรนาถูกขัดสีจนถลอก ผิวฉนวนบริเวณนั้นจะไม่ถูกต่อลงกราวด์ทำให้เกิดแรงดัน ตกคร่อมฉนวน V1 และแรงดันอีกส่วนจะตกคร่อมโพรงอากาศ V2 ดังรูปที่ 2.4



รูปที่ 2.4 ชั้นฉนวนซ้อนกับโพรงอากาศในสนามไฟฟ้าสม่ำเสมอ

ประจุที่เกิดขึ้นในชั้นฉนวนและโพรงอากาศจะมีค่าเท่ากันคือ

$$Q = C_1 V_1 = C_2 V_2$$

$$C_1 \sim \frac{\varepsilon_1}{d_1} , \quad C_2 \sim \frac{\varepsilon_2}{d_2}$$

อัตราส่วนแรงดัน
$$\frac{V_1}{V_2} = \frac{\varepsilon_2}{\varepsilon_1} \cdot \frac{d_1}{d_2}$$

$$V_1 = \frac{\varepsilon_2}{\varepsilon_1} \cdot \frac{d_1}{d_2} \cdot V_2$$

เนื่องจาก
$$V = V_1 + V_2$$

$$= \frac{\varepsilon_2}{\varepsilon_1} \cdot \frac{d_1}{d_2} \cdot V_2 + V_2$$

$$= V_2 \cdot (\frac{\varepsilon_2}{\varepsilon_1} \cdot \frac{d_1}{d_2} + 1)$$

จะได้
$$V_2 = \frac{V}{(\frac{\varepsilon_2}{\varepsilon_1} \cdot \frac{d_1}{d_2} + 1)}$$

และเมื่อแทนค่าจะได้
$$V_1 = \frac{V \cdot (\frac{\varepsilon_2}{\varepsilon_1} \cdot \frac{d_1}{d_2} + 1)}{(\frac{\varepsilon_2}{\varepsilon_1} \cdot \frac{d_1}{d_2} + 1)}$$

12

$$E_{1} = \frac{V_{1}}{d_{1}} = \frac{V \cdot (\frac{\varepsilon_{2}}{\varepsilon_{1}} \cdot \frac{d_{1}}{d_{2}})}{d_{1} \cdot (\frac{\varepsilon_{2}}{\varepsilon_{1}} \cdot \frac{d_{1}}{d_{2}} + 1)} = \frac{V \cdot \frac{\varepsilon_{2}}{\varepsilon_{1}}}{d_{1} \cdot \frac{\varepsilon_{2}}{\varepsilon_{1}} + d_{2}}$$
(2.1)

$$E_{2} = \frac{V_{2}}{d_{2}} = \frac{V}{d_{2} \cdot (\frac{\varepsilon_{2}}{\varepsilon_{1}} \cdot \frac{d_{1}}{d_{2}} + 1)} = \frac{V}{d_{1} \cdot \frac{\varepsilon_{2}}{\varepsilon_{1}} + d_{2}}$$
(2.2)

$$\frac{E_2}{E_1} = \frac{\varepsilon_1}{\varepsilon_2}$$
(2.3)

จากสมการที่ 2.3 จะเห็นได้ว่าความเข้มสนามไฟฟ้าที่ตกคร่อมโพรงอากาศจะเป็นสัดส่วน ระหว่างค่า เปอร์มิตติวิตี้ของฉนวนต่อค่าเปอร์มิตติวิตี้ของอากาศ ซึ่งโดยทั่วไปอยู่ที่ประมาณ 3-4 เท่า และเมื่อโพรงอากาศยิ่งแคบความเข้มสนามไฟฟ้าจะยิ่งสูง เมื่อความเข้มสนามไฟฟ้าที่ตก คร่อมโพรงอากาศนั้นมีค่าเกิน 30 กิโลโวลต์ต่อเซนติเมตร จะเกิดการปล่อยประจุบางส่วนได้

2.2.2 การเกิดการปล่อยประจุบางส่วนบริเวณส่วนพ้นร่อง



รูปที่ 2.5 โครงสร้างของขดลวดสเตเตอร์และสล็อต

บริเวณส่วนพ้นร่องดูตามรูปที่ 2.5 จะเป็นอีกบริเวณหนึ่งที่มีโอกาสเกิดการปล่อยประจุบาง ส่วนได้ ฉนวนส่วนที่อยู่ในร่องสล็อตจะถูกต่อลงกราวด์ไว้ แต่ฉนวนส่วนที่พ้นร่องออกมาจะมีแรงดัน ไฟฟ้าและมีสนามไฟฟ้าไม่เป็นเชิงเส้นดังรูปที่ 2.6 สนามไฟฟ้าบริเวณที่ติดกับสล็อตจะมีความเข้ม สูง และเป็นบริเวณที่ทำให้เกิดการปล่อยประจุบางส่วนได้ง่าย ดังนั้นจึงต้องใช้วัสดุพิเศษเพื่อลด ความเข้มสนามไฟฟ้าให้ต่ำกว่าค่าความคงทนไดอิเล็กทริกของอากาศ วัสดุที่ใช้นี้คือเทปเคลือบ ลดความเครียด (Stress Grading Tape)



รูปที่ 2.6 แรงดันและสนามไฟฟ้าที่ผิวฉนวนบริเวณส่วนพ้นร่อง

การใช้เทปเคลือบลดความเครียดเพื่อค่อยๆลดระดับแรงดันไฟฟ้า ทำให้สนามไฟฟ้าที่ผิว ฉนวนบริเวณส่วนพ้นร่องมีค่าไม่เกินค่าความคงทนไดอิเล็กทริกของอากาศดังรูปที่ 2.7 จึงทำให้ไม่ เกิดการปล่อยประจุบางส่วนขึ้นที่ผิวฉนวนบริเวณนี้ แต่เนื่องจากฉนวนส่วนนี้เป็นส่วนที่มักจะได้รับ ผลของแรงสั่นสะเทือนทางแม่เหล็กไฟฟ้าขณะใช้งาน ทำให้มีโอกาสเกิดรอยแตกในเนื้อฉนวนได้ เมื่อใช้งานเป็นระยะเวลานาน ประกอบกับฉนวนบริเวณนี้มักจะมีโอกาสสกปรกเนื่องจากฝุ่น ละออง จึงทำให้เกิดปรากฏการณ์การปล่อยประจุบางส่วนบ่อยครั้งเช่นกัน ลักษณะการเกิดการ ปล่อยประจุบางส่วนบริเวณนี้สามารถอธิบายได้ตามรูปที่ 2.8



รูปที่ 2.7 การลดความเครียดบนผิวฉนวนโดยใช้ชั้นเคลือบลดความเครียด



รูปที่ 2.8 อธิบายการเกิดการปล่อยประจุบางส่วนบริเวณส่วนพ้นร่อง

การเกิดการปล่อยประจุบางส่วนบริเวณส่วนพ้นร่องซึ่งพิจารณาได้ตามรูปที่ 2.8 เนื่องจาก บริเวณส่วนพ้นร่องเป็นบริเวณที่ได้รับผลกระทบจากแรงสั่นสะเทือนทางแม่เหล็กไฟฟ้า ซึ่งจะทำให้ เกิดรอยแตกในฉนวนได้ง่าย และฉนวนในบริเวณนี้ยังสกปรกด้วยฝุ่นละออง [19] เมื่อเกิดรอยแตก ในฉนวนก็จะทำให้เกิดกระแสรั่วไหลขึ้น ส่วนบริเวณผิวฉนวนที่สกปรกเต็มไปด้วยฝุ่นละอองเมื่อมี ความชื้นเกิดขึ้น ผิวฉนวนส่วนนี้ก็จะนำกระแสได้ จึงไม่มีความต่างศักย์แรงดันคร่อมพื้นผิวบริเวณ นี้ แต่ส่วนของผิวฉนวนที่แห้งและไม่มีฝุ่นละอองอยู่ไม่สามารถนำกระแสรั่วไหลจากฉนวนได้ จึงทำ ให้เกิดความต่างศักย์ของแรงดันคร่อมพื้นผิวส่วนนี้ และถ้าแรงดันที่ตกคร่อมพื้นผิวส่วนนี้มีค่ามาก กว่าความคงทนไดอิเล็กทริกของอากาศก็จะเกิดการปล่อยประจุบางส่วน



รูปที่ 2.9 วงจรสมมูลชั้นเคลือบลดความเครียด

การใช้เทปเคลือบลดความเครียดเพื่อต้านการเกิดโคโรนาบริเวณส่วนพ้นร่องสามารถเขียน วงจรสมมูลได้ดังรูปที่ 2.9 โดยพิจารณาวัสดุเป็นชนิดองค์ประกอบแบบลัมป์ ค่าความเก็บประจุ ของฉนวนมีความสม่ำเสมอตลอดช่วงความยาวเทปเคลือบลดความเครียด (L) เมื่อแบ่งความยาว ของเทปออกเป็น n ส่วนโดยแต่ละส่วนมีความยาวเท่ากันจะสามารถคำนวณหาค่าแรงดันที่ผิว ฉนวนแต่ละส่วนเทียบกับกราวด์ได้ดังนี้

$$C = [\varepsilon \varepsilon_0 P l_{seg}] / t_{ins}$$
(2.4)

C = ค่าความเก็บแต่ละส่วน (pF)

L_{seq} = ความยาวของเทปชั้นเคลือบลดความเครียดแต่ละส่วน

P = ความยาวเส้นรอบผิวขดลวดสเตเตอร์

 $\varepsilon_0 =$ ค่าเปอร์มิตติวิตี้ของอากาศ

t_{ins} = ความหนาของฉนวน

เนื่องจากความต้านทานของเทปเคลือบลดความเครียดมีคุณสมบัติไม่เป็นเชิงเส้น ความ ต้านทานจะเป็นฟังก์ชันของกระแสซึ่งสามารถหาได้จากคุณลักษณะระหว่างแรงดันและกระแส ซึ่ง ได้จากการเก็บข้อมูลโดยการทำแบบจำลองขึ้นมาดังที่แสดงในรูปที่ 2.10



รูปที่ 2.10 แสดงคุณลักษณะระหว่างแรงดันและกระแสในชั้นเคลือบลดความเครียด

เนื่องคุณสมบัติความไม่เป็นเชิงเส้นของความต้านทานของวัสดุนี้เอง การแก้สมการหาแรง ดันที่แต่ละตำแหน่งจึงค่อนข้างมีความยุ่งยาก การแก้สมการเพื่อหาแรงดันที่ตำแหน่งต่างๆโดยใช้ สมการของออยเลอร์ซึ่งเริ่มพิจารณาที่เวลา t = 0 ซึ่งค่าแรงดันและกระแสทุกโหนดเป็นศูนย์และ แรงดันที่ช่วงเวลาถัดไปก็สามารถหาได้จากสมการของออยเลอร์ดังสมการที่ 2.5

$$V_{t+1} = V_t + \Delta t^* dv / dt$$
 t = 0,1,2.... (2.5)

จากวงจรสมมูลในรูปที่ 2.9 เมื่อใช้กฎกระแสที่แต่ละโหนดจะได้สมการดังสมการที่ 2.6 และ 2.7

$$I_{cn} = I_n - I_{n+1}$$
(2.6)

$$C_{n}(dV_{cn}/dt) = I_{n}(V_{n}, V_{n-1}) - I_{n}(V_{n+1}, V_{n})$$
(2.7)

I_{cn} คือกระแสที่ไหลในตัวเก็บประจุ C_n

*I*_n คือกรแสที่ไหลผ่านความต้านทานของชั้นเคลือบลดความเครียด

 V_{cn} คือแรงดันคร่อมตัวเก็บประจุ C_n

เนื่องจาก C_n มีค่าเท่ากัน<mark>ดังนั้นสมการที่ 2.7 สามา</mark>รถเขียนใหม่ได้ดังสมการที่ 2.8

$$C[d(V_{app} - V_n)/dt] = I(V_n, V_{n-1}) - I(V_{n+1}, V_n)$$
(2.8)

จากสมการที่ 2.8 จะใช้ในการแก้สมการเพื่อหาค่าแรงดัน V_n ทุกโหนดยกเว้นโหนดที่ 0 เนื่องจากแรงดันมีค่าเท่ากับศูนย์ และในโหนดสุดท้าย $I(V_{n+1},V_n)$ มีค่าเป็นศูนย์ เมื่อได้ V_n ทุก โหนดแล้วจะทำการหาค่า V_n ที่ช่วงเวลา Δt ถัดไปโดยสมการของออยเลอร์ข้างต้นซึ่งจะได้

$$V_n(t + \Delta t) = V_{app}(t + \Delta t) - [V_{app}(t) - V_n(t)] - \Delta t * [d(V_{app}(t) - V_n(t))/dt]$$
(2.9)

การแก้สมการทำได้โดยการคำนวณด้วยโปรแกรมคอมพิวเตอร์ซึ่งผลจากการคำนวณจะ แสดงค่าแรงดันหรือสนามไฟฟ้าที่ระยะห่างต่างๆจากแกนเหล็กสเตเตอร์ได้ดังรูปที่ 2.11



รูปที่ 2.11 สนามไฟฟ้าและแรงดันของฉนวนที่พันด้วยเทปเคลือบลดความเครียด

2.3 ปัจจัยที่ส่งผลกระทบต่อการเสื่อมสภาพของฉนวน

เอกสาร IEC Pub. 505[19] แบ่งปัจจัยที่ส่งผลกระทบต่อการเสื่อมสภาพฉนวนไว้ 4 ประเภทคือ การเสื่อมสภาพเนื่องจากความร้อน ไฟฟ้า สภาวะแวดล้อมและทางกล

1) การเสื่อมสภาพเนื่องจากความร้อน

ในฉนวนสารส่วนใหญ่เป็นสารประกอบอินทรีย์ ซึ่งความร้อนจะมีอิทธิพลต่ออายุการใช้ งานของฉนวนมาก จากสมการของอาร์รีเนียสสามารถแสดงความสัมพันธ์ระหว่างอายุของฉนวน และอุณหภูมิได้ตามสมการที่ 2.10

$$= \operatorname{Aexp}(B/T)$$

(2.10)

เมื่อ L คืออายุ<mark>ขอ</mark>งฉนวน A และ B คือค่าคงที่

จากสมการที่ 2.10 พบว่าเมื่ออุณหภูมิของฉนวนสูงขึ้นจะทำให้อายุการใช้งานของฉนวน ต่ำลง จากการนำสมการของอาร์รีเนียสไปใช้ประมาณค่าอายุการใช้งานของฉนวนระดับชั้น B ที่ อุณหภูมิ 100 องศาเซลเซียสจะมีอายุการใช้งานประมาณครึ่งหนึ่งของอุณหภูมิที่ 90 องศา เซลเซียส [15]

2) การเสื่อมสภาพเนื่องจากไฟฟ้า

การเสื่อมสภาพเนื่องจากไฟฟ้ามักจะอยู่ในรูปแบบของการเกิดการปล่อยประจุบางส่วน ซึ่ง การปล่อยประจุบางส่วนในบริเวณโพรงอากาศแคบๆ แต่เกิดต่อเนื่องกันเป็นเวลานานก็จะทำให้ เกิดความร้อนสะสมที่บริเวณนั้น ผลของความร้อนจะทำให้ฉนวนเกิดการลุกไหม้ หรือเกิดการ เปลี่ยนแปลงโครงสร้างทางเคมีและเสื่อมสภาพในที่สุด

3) การเสื่อมสภาพเนื่องจากสภาวะแวดล้อม

การเสื่อมสภาพจากสาเหตุนี้สืบเนื่องมาจากสิ่งแวดล้อมที่ใช้งานของอุปกรณ์ ฉนวนที่ใช้ งานในที่ชื้นและมีฝุ่นละอองสกปรกเปื้อนคราบน้ำมัน ความชื้นจะเป็นอันตรายกับฉนวนประเภท เทอร์โมพลาสติกหรือโพลีเอสเตอร์ซึ่งจะทำให้เกิดรอยแตกบริเวณปลายร่องสล็อต ส่วนน้ำมันนั้น จะไปละลายพันธะที่ใช้ยึดฉนวนทำให้ฉนวนเกิดรอยแตกได้เช่นเดียวกัน ผลของคราบน้ำมันรวม กับฝุ่นละอองมักจะส่งผลทางอ้อมคือ คราบน้ำมันและฝุ่นละอองจะไปอุดตันท่อระบายอากาศทำ ให้การระบายอากาศไม่ดีพอ เกิดความร้อนสะสมและทำให้ฉนวนเสื่อมสภาพเนื่องจากความร้อน ที่สะสมนั้น

4) การเสื่อมสภาพเนื่องจากผลทางกล

ในระหว่างการใช้งานอุปกรณ์ตามปกตินั้น ขดลวดสเตเตอร์จะได้รับแรงทางแม่เหล็กไฟฟ้า (Electromagnetic Force) ในกรณีที่ขดลวดสเตเตอร์หลวมแรงแม่เหล็กไฟฟ้าจะทำให้ขดลวด สเตเตอร์สั่นและทำให้ฉนวนบริเวณปลายร่องสล็อตถูกขัดสีและเกิดรอยแตกได้

บทที่ 3

การทดสอบการปล่อยประจุบางส่วนและการวิเคราะห์ข้อมูล

3.1 ปรากฏการณ์การปล่อยประจุบางส่วน

การปล่อยประจุบางส่วน (Partial Discharge) คือการปล่อยประจุทางไฟฟ้าที่ไม่เชื่อมต่อ ถึงกันระหว่างขั้วของอุปกรณ์ไฟฟ้า โดยการเกิดประกายไฟ(Spark) ในเนื้อฉนวนเพียงบางส่วนหรือ บริเวณที่มีความเครียดสนามไฟฟ้าสูงกว่าความเครียดสนามไฟฟ้าวิกฤติ[2] โดยทั่วไปความเครียด สนามไฟฟ้าวิกฤติของอากาศมีค่าประมาณ 30 กิโลโวลต์ต่อเซนติเมตร เมื่อเกิดการปล่อยประจุ บางส่วนในเนื้อฉนวนเป็นระยะเวลานานๆอย่างต่อเนื่องจะส่งผลทำให้ฉนวนเกิดการเปลี่ยนแปลง โครงสร้างทางเคมี ทำให้ฉนวนเสื่อมสภาพและสูญเสียความเป็นฉนวนในที่สุด

3.1.1 วงจรสมมูลการเกิดการปล่อยประจุบางส่วน



วงจรสมมูลของฉนวนในขณะเกิดการปล่อยประจุบางส่วนอาจแทนด้วย ตัวเก็บประจุ C_a, C_b, C_c และแกป G โดยแกป G แทนการลัดวงจรขณะที่เกิดการปล่อยประจุบางส่วน[20] จากวง จรสมมูลในรูป 3.1 ก) สามารถยุบรวมเป็นวงจรสมมูลอย่างง่ายได้โดยการแทน C_a = C_a + C^{*}_a และ C_b = C[']_b C^{*}_b / (C[']_b + C^{*}_b) จะได้วงจรสมมูลของการปล่อยประจุบางส่วนดังรูป 3.1 ข) ซึ่ง เมื่อแรงดันตกคร่อมโพรงอากาศ V_c เกินค่าแรงดันวิกฤติของโพรงอากาศก็จะเกิดพัลส์กระแส i_c ลัด วงจรซึ่งแทนโดยแกป G

3.1.2 การเกิดการปล่อยประจุบางส่วน

เนื่องจากการเกิดการปล่อยประจุบางส่วนจะเกิดขึ้น เมื่อแรงดันตกคร่อมโพรงอากาศมีค่า เกินค่าความเครียดสนามไฟฟ้าวิกฤติของอากาศ การเกิดปล่อยประจุบางส่วนนั้นอาจเกิดได้ซ้ำๆ หลายครั้งในแต่ละคาบเวลา เมื่อแรงดันในช่วงไซเคิลบวกค่อยๆเพิ่มขึ้นแรงดันที่ตกคร่อมโพรง อากาศก็จะค่อยๆเพิ่มตามด้วย เมื่อแรงดันตกคร่อมโพรงอากาศเกินค่าวิกฤติก็จะเกิดการปล่อย ประจุบางส่วนข้ามโพรงอากาศ



รูปที่ 3.2 การเกิดการปล่อยประจุบางส่วน

ตามรูปที่ 3.2 V_a คือแรงดันคร่อมฉนวน V_b คือแรงดันวิกฤติคร่อมโพรงอากาศที่ทำให้ เกิดการปล่อยประจุบางส่วน V, คือแรงดันหลังจากที่เกิดการปล่อยประจุบางส่วนของโพรงอากาศ V คือแรงดันคร่อมโพรงอากาศกรณีที่ไม่เกิดการปล่อยประจุบางส่วนเลย ส่วน i คือกระแสพัลส์เมื่อ เกิดการปล่อยประจุบางส่วน การเกิดปรากฏการณ์การปล่อยประจุบางส่วนอธิบายได้ดังนี้ เมื่อ แรงดันตกคร่อมฉนวนค่อยๆเพิ่มขึ้นแรงดันคร่อมโพรงอากาศก็จะค่อยๆเพิ่มตามด้วย เมื่อถึงค่าแรง ดันวิกฤติของโพรงอากาศก็จะเกิดการปล่อยประจุบางส่วน ทำให้แรงดันที่ตกคร่อมโพรงอากาศลด ลงเหลือ V, และเกิดพัลส์ของกระแสขึ้น ในขณะที่แรงดันคร่อมฉนวนยังเพิ่มขึ้น แรงดันคร่อมโพรง อากาศก็จะถูกชาร์จเพิ่มขึ้นจนไปถึงค่าวิกฤติ และก็จะเกิดการปล่อยประจุขึ้นอีก อีกทั้งยังจะเกิดช้ำ ไปเรื่อยๆจนกว่าแรงดันตกคร่อมโพรงอากาศจะอยู่ในช่วงขาลง จนทำให้แรงดันตกคร่อมโพรง อากาศมีค่าต่ำกว่าค่าแรงดันวิกฤติของอากาศ แต่เมื่อแรงดันลดลงเรื่อยๆจนอยู่ในช่วงไซเคิลลบ โพรงอากาศก็จะถูกชาร์จจนแรงดันเพิ่มขึ้นเรื่อยๆ แต่ทิศทางของแรงดันในโพรงอากาศจะตรงกัน ข้ามกับเมื่อแรงดันอยู่ในไซเคิลบวก เมื่อแรงดันในโพรงอากาศถูกชาร์จจนเกินค่าแรงดันวิกฤติของ
โพรงอากาศก็จะทำให้เกิดการปล่อยประจุบางส่วน และเกิดกระแสพัลส์ในทิศทางตรงข้ามกับแรง ดันในช่วงไซเคิลบวกเช่นกัน และการปล่อยประจุบางส่วนจะเกิดซ้ำๆไปเรื่อยๆเหมือนกับในช่วง ไซเคิลบวก จากทฤษฏีจะเห็นว่าการเกิดการปล่อยประจุบางส่วนจะเกิดในช่วงมุมเฟส 0 ถึง 90 องศาของแรงดันในไซเคิลบวก และเกิดในช่วงมุมเฟส 180 ถึง 270 องศาของแรงดันในไซเคิลลบดัง รูปที่3.3 การปล่อยประจุบางส่วนในช่วงแรงดันไฟฟ้าไซเคิลบวกจะเรียกว่า พัลส์ขั้วลบ (Negative Polarity Pulses) เมื่อเกิดการปล่อยประจุบางส่วนจะเกิดพัลส์ในทิศทางขาลง และการปล่อยประจุ บางส่วนในช่วงแรงดันไฟฟ้าไซเคิลลบเรียกว่า พัลส์ขั้วบวก (Positive Polarity Pulses) ซึ่งเมื่อเกิด การปล่อยประจุบางส่วนจะเกิดพัลส์ในทิศทางขาขึ้นดังแสดงไว้ในรูปที่ 3.3





รูปที่ 3.4 แสดงพัลส์ขั้วบวก และ พัลส์ขั้วลบ

3.2 พฤติกรรมของการปล่อยประจุบางส่วน

การเกิดการปล่อยประจุบางส่วนในช่วงไซเคิลบวกและไซเคิลลบอาจจะมีค่าเท่ากัน หรือ อาจมีค่าแตกต่างกันก็ได้ ทั้งนี้ขึ้นอยู่กับแบบจำลองของการเกิดการปล่อยประจุบางส่วน โดยแบบ จำลองจะแตกต่างกันออกไปขึ้นอยู่กับตำแหน่งของโพรงอากาศในฉนวน รูปที่ 3.5 แสดงแบบ จำลองของการเกิดการปล่อยประจุบางส่วนของโพรงอากาศที่เกิดขึ้นในตำแหน่งต่างๆของฉนวน ตำแหน่งของโพรงอากาศจะมีผลต่อการเกิดการปล่อยประจุบางส่วน รูปที่ 3.5 แสดงตำแหน่งของ โพรงอากาศสามตำแหน่ง ตำแหน่งแรกคือโพรงอากาศที่เกิดขึ้นระหว่างโลหะตัวนำและฉนวน ตำแหน่งที่สองคือโพรงอากาศเกิดขึ้นภายในเนื้อฉนวน และตำแหน่งที่สามคือโพรงอากาศเกิด ระหว่างผิวฉนวนและแกนเหล็ก วงจรสมมูลของฉนวนและโพรงอากาศสามารถแทนได้ด้วยตัวต้าน ทานต่อขนานกับตัวเก็บประจุ ดังนั้นแบบจำลองทั้งสามกรณีสามารถเขียนแทนด้วยองค์ประกอบ ทางไฟฟ้า ซึ่งประกอบด้วยตัวต้านทานและตัวเก็บประจุได้

สถาบันวิทยบริการ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย



รูปที่3.5 แบบจำลองการปล่อยประจุบางส่วนของระบบฉนวน

การเกิดการปล่อยประจุบางส่วน นอกจากจะขึ้นอยู่กับขนาดและรูปร่างของโพรงอากาศ แล้ว ปัจจัยที่มีผลต่อการเกิดที่สำคัญอีกประการก็คือ ตำแหน่งของโพรงอากาศ เนื่องจากโพรง อากาศที่เกิดขึ้นที่ตำแหน่งต่างๆกัน วัสดุที่จะทำหน้าที่เป็น แคโทด (ขั้วลบ) และ แอโนด (ขั้วบวก) ก็จะแตกต่างกันด้วย กระแสไฟฟ้าจะไหลออกจากขั้วแอโนด ส่วนขั้วแคโทดจะทำหน้าที่จ่าย อิเล็กตรอนซึ่งจะทำให้เกิดการปล่อยประจุบางส่วนขึ้น วัสดุต่างชนิดกันก็จะมีความสามารถในการ จ่ายอิเล็กตรอนแตกต่างกันไป วัสดุที่ทำหน้าที่ในการจ่ายอิเล็กตรอนในเครื่องจักรชนิดหมุนนั้นจะมี อยู่สองชนิดคือ ฉนวนและแท่งโลหะตัวนำหรือแกนสเตเตอร์ ซึ่งฉนวนจะมีความสามารถในการ จ่ายอิเล็กตรอนได้ดีกว่าแท่งโลหะตัวนำหรือแกนสเตเตอร์ รูปที่ 3.6 แสดงความสัมพันธ์ระหว่าง พัลส์ขั้วบวก พัลส์ขั้วลบ และฉนวนซึ่งทำหน้าที่เป็นแคโทดหรืออาโนด ฉนวนจะทำหน้าที่แบบไหน ขึ้นอยู่กับตำแหน่งของโพรงอากาศและแรงดันตกคร่อมขณะนั้นว่าอยู่ในช่วงไซเคิลบวกหรือลบ



รูปที่ 3.6 ความสัมพันธ์ระหว่างพัลส์ขั้วบวก พัลส์ขั้วลบ และฉนวนที่ทำหน้าที่เป็นแคโทด

โพรงอากาศที่เกิดบริเวณตำแหน่งระหว่างแท่งโลหะตัวนำกับฉนวน เมื่อแรงดันตกคร่อม โพรงอากาศอยู่ในไซเคิลบวกแท่งโลหะตัวนำจะทำหน้าที่เป็นแอโนด (ขั้วบวก) และฉนวนจะทำ หน้าที่เป็นแคโทด (ขั้วลบ) ดังนั้นในกรณีนี้ฉนวนจะทำหน้าที่ในการจ่ายอิเล็กตรอนและเกิดพัลส์ขั้ว ลบ เมื่อแรงดันตกคร่อมโพรงอากาศอยู่ในช่วงไซเคิลลบแท่งโลหะตัวนำในตอนนี้จะทำหน้าที่เป็น แคโทด (ขั้วลบ) และฉนวนจะทำหน้าที่เป็นแอโนด (ขั้วบวก) แท่งโลหะตัวนำก็จะทำหน้าที่ในการ จ่ายอิเล็กตรอนเกิดพัลส์ขั้วบวก แต่เนื่องจากความสามารถในการจ่ายอิเล็กตรอนน้อยกว่าฉนวน ดังนั้น พัลส์ขั้วลบจึงเกิดขึ้นมากกว่าและมีลักษณะเด่นกว่าพัลส์ขั้วบวกดังรูปที่ 3.7

จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลย



รูปที่ 3.7 การกระจายพัลส์แสดงการเกิดพัลส์ขั้วลบเด่นกว่า

โพรงอากาศที่เกิดระหว่างฉนวน โพรงอากาศที่เกิดในตำแหน่งนี้เมื่อแรงดันตกคร่อมโพรง อากาศอยู่ในช่วงไซเคิลบวกและไซเคิลลบจะมีผลเหมือนกันคือ ฉนวนจะทำหน้าที่เป็นทั้งแคโทด และแอโนดเนื่องจากโพรงอากาศแทรกอยู่กลางเนื้อฉนวนนั่นเอง วัสดุที่ทำหน้าที่จ่ายอิเล็กตรอน เพื่อให้เกิดการปล่อยประจุบางส่วนจึงมีเพียงแต่ฉนวนเท่านั้น ดังนั้นพัลส์ขั้วบวกและพัลส์ขั้วลบจึง มีค่าใกล้เคียงกัน ดังรูปที่ 3.8



รูปที่ 3.8 การกระจายพัลส์แสดงการเกิดพัลส์ขั้วบวก และ พัลส์ขั้วลบใกล้เคียงกัน

โพรงอากาศที่เกิดบริเวณผิวฉนวนและแกนโลหะ เมื่อแรงดันตกคร่อมโพรงอากาศอยู่ใน ช่วงไซเคิลบวก ฉนวนจะทำหน้าที่เป็นแอโนดและแกนโลหะจะทำหน้าที่เป็นแคโทด ซึ่งจะทำหน้าที่ จ่ายอิเล็กตรอนในระหว่างการเกิดการปล่อยประจุบางส่วน แต่เมื่อแรงดันตกคร่อมโพรงอากาศอยู่ ในช่วงไซเคิลลบฉนวนและแกนโลหะจะทำหน้าที่ตรงกันข้ามคือ ฉนวนจะทำหน้าที่เป็นแคโทดซึ่ง จะจ่ายอิเล็กตรอนเมื่อเกิดการปล่อยประจุบางส่วนและแกนเหล็กจะทำหน้าที่เป็นแอโนด ดังนั้น การปล่อยประจุบางส่วนในช่วงไซเคิลลบนี้จะเกิดมากกว่าการปล่อยประจุในช่วงไซเคิลบวกส่งผล ให้พัลส์ขั้วบวกเด่นกว่าพัลส์ขั้วลบดังรูปที่ 3.9



รูปที่ 3.9 การกระจายพัลส์แสดงการเกิดพัลส์ขั้วบวกเด่นกว่า

การวิเคราะห์ตำแหน่งการเกิดการปล่อยประจุบางส่วนโดยใช้การเปรียบเทียบ พัลส์ขั้วบวก และพัลส์ขั้วลบนี้ จะใช้ข้อมูลจากการตรวจจับการปล่อยประจุบางส่วนโดยใช้ข้อมูลสองส่วนคือ ค่า ขนาดของพัลส์ซึ่งอาจจะวัดในหน่วยมิลลิโวลต์ หรือพิโคคูลอมป์และความถี่ของการเกิดการปล่อย ประจุบางส่วนที่ขนาดพัลส์นั้นๆ โดยการนำข้อมูลดังกล่าวมาพล็อตกราฟแสดงความสัมพันธ์ ระหว่างขนาดพัลส์และความถี่ เพื่อนำมาเปรียบเทียบระหว่างพัลส์ขั้วบวก และพัลส์ขั้วบวก

3.3 การวัดการปล่อยประจุบางส่วน

การวัดการปล่อยประจุบางส่วน ทำโดยอาศัยหลักการเปลี่ยนแปลงของพลังงานที่เกิดขึ้น ขณะที่มีการปล่อยประจุบางส่วน ซึ่งการเปลี่ยนแปลงที่เกิดขึ้นอาจจะอยู่ในรูปของพัลส์ของกระแส ไฟฟ้า การสูญเสียไดอิเล็กตริก การเปล่งแสง เสียง ความดันของก๊าซเพิ่มขึ้น หรือปฏิกิริยาทางเคมี ที่เกิดขึ้น[20] ดังนั้นเครื่องมือที่ใช้วัดวัดสัญญาณการปล่อยประจุบางส่วนจึงมีหลายแบบขึ้นอยู่กับ ปรากฏการณ์ดังกล่าวข้างต้นที่จะนำมาใช้ตรวจสอบสัญญาณ และวิธีในการตรวจสอบการเกิดการ ปล่อยประจุบางส่วนก็มีหลายวิธีซึ่งพอจะสรุปได้ดังนี้ [20]

1) วิธีการที่ใช้สังเกตพฤติกรรมการปล่อยประจุบางส่วนเบื้องต้นโดยการฟังเสียงที่เกิดขึ้น การตรวจสอบการปล่อยประจุบางส่วนโดยวิธีการตรวจวัดเสียงที่เกิดขึ้น (Hissing Test) วิธีนี้นับ เป็นวิธีที่ง่าย แต่ก็มีความแม่นยำน้อยและยากที่จะแยกแยะระหว่างเสียงที่เกิดจากปรากฏการณ์ การปล่อยประจุบางส่วนและสัญญาณเสียงรบกวนภายนอก

2) การวัดพลังงานการสูญเสียไดอิเล็กตริก (tan S) คือการวัดอัตราส่วนของกระแสที่ ผ่านค่าองค์ประกอบความต้านทานต่อกระแสที่ผ่านองค์ประกอบตัวเก็บประจุในเนื้อฉนวน หรือที่ เรียกว่าการวัดค่าตัวประกอบพลังงานสูญเสีย (Dissipation Factor) เป็นวิธีการทดสอบหนึ่งที่ใช้ สังเกตการเกิดการปล่อยประจุบางส่วนได้ โดยทั่วไป tan S จะมีค่าน้อยและไม่เปลี่ยนแปลงตาม ระดับแรงดันไฟฟ้ากระแสสลับแต่เมื่อเพิ่มแรงดันไฟฟ้าจนถึงระดับหนึ่งจะพบการเปลี่ยนแปลงของ ค่า tan S เพิ่มขึ้นเนื่องมาจากเกิดการปล่อยประจุบางส่วนในฉนวนทดสอบ ทำให้กระแสไหลผ่าน องค์ประกอบความต้านทานเพิ่มขึ้น

 ส) การตรวจสอบการเกิดการปล่อยประจุบางส่วนโดยการตรวจวัดแสง วิธีการนี้เป็นวิธีการ หนึ่งที่ใช้ตรวจวัดได้แต่จะมีข้อจำกัดคือ วัสดุที่ทดสอบต้องโปร่งแสงจึงจะสังเกตเห็นการเกิดการ ปล่อยประจุบางส่วนได้ ดังนั้นวิธีนี้จึงใช้ในกรณีทั่วไปไม่ได้

4) การตรวจวัดการเพิ่มขึ้นของความดันก๊าซและปฏิกิริยาเคมี มีข้อจำกัดคือ การเปลี่ยน แปลงจะต้องใช้ระยะเวลานาน จึงไม่เหมาะสมในการนำมาใช้ตรวจสอบการปล่อยประจุบางส่วน

5) การตรวจวัดสัญญาณทางไฟฟ้า เป็นวิธีการที่ได้รับความนิยมตามมาตรฐานของ IEC โดยใช้การตรวจวัดสัญญาณอิมพัลส์ของกระแสที่เกิดขึ้นระหว่างการเกิดการปล่อยประจุบางส่วน เป็นวิธีที่มีความไวสูง สามารถติดตามการเกิดและการเปลี่ยนแปลงการปล่อยประจุบางส่วนได้ อย่างรวดเร็ว และค่าที่วัดได้จะมีความสัมพันธ์โดยตรงกับปริมาณการปล่อยประจุบางส่วนที่เกิดขึ้น ในเนื้อฉนวน

3.4 หลักการตรวจจับการปล่อยประจุบางส่วนโดยวิธีทางไฟฟ้า

การตรวจจับสัญญาณการปล่อยประจุบางส่วนตามข้อกำหนดมาตรฐาน IEC 60270[21] วงจรวัดจะประกอบด้วย แหล่งจ่ายแรงดันทดสอบ U ตัวกรองสัญญาณจากแหล่งจ่ายแรงดัน ทดสอบหรืออิมพีแดนซ์ Z_r วัสดุทดสอบ (Test Object) C_a ตัวเก็บประจุคับปลิง C_k อุปกรณ์รับ สัญญาณ (Coupling Device) CD สายเคเบิลนำสัญญาณ (Connecting Cable) CC และเครื่อง มือวัด (Measuring Instrument) MI ดังรูปที่ 3.10 [2]



รูปที่ 3.10 วงจรพื้นฐานสำหรับการตรวจจับสัญญาณการปล่อยประจุบางส่วน

อุปกรณ์ในรูปที่3.10 แต่ละส่วนจะมีหน้าที่การทำงานในวงจรดังต่อไปนี้

 แหล่งจ่ายแรงดันทดสอบ U จะทำหน้าที่ในการจ่ายแรงดันให้กับวงจรทดสอบซึ่งมักจะ ใช้หม้อแปลงทดสอบ ซึ่งมีคุณสมบัติพิเศษคือเป็นหม้อแปลงปลอดการปล่อยประจุบางส่วน (Partial Discharge Free)

2) ตัวกรองสัญญาณหรืออิมพีแดนซ์ Z_r จะทำหน้าที่กรองสัญญาณรบกวนจากแหล่ง จ่ายแรงดันทดสอบ เช่น ฮาร์โมนิกส์ และสัญญาณการปล่อยประจุบางส่วนที่มาจากแหล่งจ่ายแรง ดันทดสอบเนื่องจากตัวกรองสัญญาณ Z_r มีลักษณะเป็นตัวเหนี่ยวนำ จะยอมให้สัญญาณจาก แหล่งจ่ายแรงดันทดสอบความถี่ต่ำผ่านไปได้เท่านั้น แต่สัญญาณการปล่อยประจุบางส่วนซึ่งมี ความถี่สูงไม่สามารถผ่านไปได้ และในขณะเดียวกันก็จะทำหน้าที่ป้องกันสัญญาณการปล่อย ประจุบางส่วนจากด้านวงจรทดสอบไหลย้อนลงกราวด์ที่แหล่งจ่ายแรงดันทดสอบผ่านทางตัวกรอง สัญญาณนี้ ในกรณีที่ใช้หม้อแปลงปลอดการปล่อยประจุบางส่วนอาจไม่จำเป็นต้องใช้ตัวกรอง สัญญาณเนื่องจากตัวหม้อแปลงเองก็มีคุณสมบัติเป็นตัวเหนี่ยวนำภายในตัวเองอยู่แล้ว

 ตัวเก็บประจุคับปลิง C_k ทำหน้าที่เป็นส่วนเชื่อมต่อสัญญาณความถี่สูงให้ครบวงจร ระหว่าง C_a, C_k และ CD เมื่อเกิดการปล่อยประจุบางส่วนเกิดขึ้นในวัสดุทดสอบ ตัวเก็บประจุคับ ปลิงจะต้องมีคุณสมบัติปลอดการปล่อยประจุในช่วงแรงดันที่ทำการทดสอบ และมีความเหนี่ยว ภายในต่ำ

4) อุปกรณ์รับสัญญาณ CD และเครื่องมือวัด MI จะทำหน้าที่ร่วมกันในการคำนวณ ค่าที่เกิดจากการปล่อยประจุในวัสดุทดสอบโดยการอินทิเกรตกระแสพัลส์ i, ที่เกิดขึ้นในวงจร สาย นำสัญญาณ CC จะทำหน้าที่เชื่อมต่อสัญญาณจาก CD ไป MI นอกจากนี้อุปกรณ์รับสัญญาณ จะทำหน้าที่พิเศษอีกอย่างหนึ่งคือจะกรองกระแสความถี่ต่ำ 50 – 400 เฮิรตซ์ และฮาร์โมนิกส์ต่างๆ จากแหล่งจ่ายแรงดันทดสอบเข้าไปที่เครื่องมือวัด ส่วน MI จะทำหน้าที่สำคัญ 3 ประการคือ ทำ หน้าที่เป็นภาคขยายสัญญาณ เป็นวงจรกรองสัญญาณชนิดผ่านแถบ (Band Pass Filter) เพื่อ กรองสัญญาณความถี่ต่ำที่มาจากแหล่งจ่ายแรงดันไฟฟ้า และกรองสัญญาณความถี่สูงจาก สัญญาณคลื่นวิทยุ หน้าที่ประการสุดท้ายคือเป็นอุปกรณ์สำหรับแสดงผลการเกิดการปล่อย ประจุบางส่วน

การตรวจจับสัญญาณที่เกิดจากการปล่อยประจุบางส่วนในวัสดุทดสอบนั้น สามารถ อธิบายได้ว่าเมื่อแรงดันที่จ่ายให้กับวงจรทดสอบผ่านตัวกรอง Z_r ค่อยเพิ่มขึ้นจนถึงระดับที่ทำให้ เกิดการปล่อยประจุบางส่วนในวัสดุที่ทดสอบ ซึ่งจะทำให้แรงดันที่ตกคร่อมวัสดุทดสอบ C_a ตกลง เท่ากับแรงดันค่าหนึ่ง ตัวเก็บประจุคับปลิง C_k จะทำหน้าที่ชดเชยแรงดันโดยการปล่อยประจุไปที่ C_a ทำให้ครบวงจรและเกิดกระแสพัลส์ไหลวนในวงจรซึ่งประกอบด้วย C_a, C_k และ CD ส่วนทาง ด้านตัวกรอง Z_r และแหล่งจ่ายแรงดันจะถูกมองว่าเป็นวงจรเปิด เนื่องจากขณะเกิดการปล่อย ประจุบางส่วนอิมพีแดนซ์ของวงจรกรอง Z_r จะมีค่าสูงมาก ส่วน CD และ MI จะทำการวัดขนาด ประจุที่ถ่ายเทจาก C_k ไป C_a โดยการอินทิเกรตกระแสพัลส์ที่เกิดขึ้น

การแสดงหรือวัดผลการปล่อยประจุบางส่วนสามารถทำได้ทั้งทางมิเตอร์ จอภาพของ ออสซิลโลสโคป และทางเครื่องบันทึก[2] ค่าที่แสดงจะแสดงในเทอมของประจุที่ปรากฏ หรือ ขนาดของการปล่อยประจุ ซึ่งมีหน่วยเป็นพิโคคูลอมป์ (pC) สัญญาณเอาต์พุตของเครื่องตรวจจับ การปล่อยประจุ V₂ จะมีขนาดเป็นปฏิภาคโดยตรงกับขนาดประจุที่ปล่อยออกมา ดังนั้นค่ายอดของ V₂ คือ V_{2(peak)} จะเป็นปฏิภาคโดยตรงกับขนาดประจุที่ปล่อยออกมาด้วย ดังนั้นการอ่านค่าประจุที่ ปล่อยออกมาจึงนิยมอ่านจากค่ายอดของ V₂ ซึ่งอ่านได้จากจอภาพออสซิลโลสโคป หรือมิเตอร์ อ่านค่ายอดก็ได้ ในรูปที่ 3.11 แสดงวงจรทดสอบการปล่อยประจุบางส่วนแบบต่างๆ

สถาบันวิทยบริการ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย











รูปที่ 3.11 วงจรทดสอบการปล่อยประจุบางส่วนแบบต่างๆ

3.5 การทดสอบการปล่อยประจุบางส่วน

การทดสอบการปล่อยประจุบางส่วนเป็นวิธีการที่ยอมรับกันโดยทั่วไป ว่าเป็นวิธีการเหมาะ สมสำหรับการนำไปประเมินสภาพฉนวน และพิสูจน์จุดบกพร่องที่เกิดขึ้นในอุปกรณ์ไฟฟ้าแรงสูง เนื่องจากการทดสอบสามารถนำมาเป็นตัวบ่งชี้ถึงสภาพของฉนวนได้ดีวิธีการหนึ่ง เนื่องจากสาเหตุ ของการเสื่อมสภาพของฉนวนส่วนหนึ่งเป็นผลโดยตรงที่เกิดจากการเกิดการปล่อยประจุบางส่วน ในบริเวณของฉนวนที่มีจุดบกพร่องอย่างต่อเนื่องเป็นเวลายาวนาน

การทดสอบการปล่อยประจุบางส่วน สามารถทดสอบได้ทั้งขณะที่อุปกรณ์ใช้งานอยู่ (On-line Partial Discharge) หรือทดสอบขณะอุปกรณ์ไม่ได้นำเข้าใช้งาน (Off-line Partial Discharge) ก็ได้ การทดสอบทั้งสองวิธีนี้มีทั้งข้อดีและข้อเสียที่แตกต่างกันไป ดังนั้นการจะเลือก ทดสอบอุปกรณ์ด้วยวิธีไหนก็ขึ้นอยู่กับวัตถุประสงค์ในการทดสอบ และเวลาที่เอื้ออำนวยต่อการ ทดสอบ แต่อย่างไรก็ตามเนื่องจากการทดสอบทั้งสองวิธีต่างก็มีข้อดีและข้อเสียที่แตกต่างกัน ไป[22] ดังนั้นถ้าสามารถทำการทดสอบได้ทั้งสองวิธีควบคู่กันไปก็จะเป็นประโยชน์ต่อการ วิเคราะห์ข้อมูลได้มากยิ่งขึ้น

3.5.1 การทดสอบการปล่อยประจุบางส่วนแบบออนไลน์ (Online Partial Discharge)

การทดสอบการปล่อยประจุบางส่วนแบบออนไลน์นั้นคือ การทดสอบขณะนำอุปกรณ์เข้า ใช้งานเป็นวิธีการที่ได้รับความนิยมอย่างมากในการนำมาทดสอบและติดตามการเสื่อมสภาพของ ฉนวนในเครื่องจักรชนิดหมุน เพราะข้อดีของวิธีการนี้ก็คือสามารถเก็บข้อมูลการปล่อยประจุบาง ส่วนได้โดยไม่ต้องรอจังหวะให้อุปกรณ์หยุดเดินเครื่อง ดังนั้นอุปกรณ์สำหรับตรวจจับสัญญาณการ ปล่อยประจุบางส่วนจะทำการติดตั้งไว้ตั้งแต่เริ่มติดตั้งเครื่องจักรกลหมุน ทำให้สามารถเก็บข้อมูล ได้ทุกเวลาที่ต้องการ ในปัจจุบันได้มีการพัฒนาเครื่องมือในการตรวจวัดการปล่อยประจุบางส่วน มากมายหลายแบบให้สามารถเลือกใช้ได้ตามต้องการ สามารถที่จะเก็บข้อมูลการทดสอบได้อย่าง ต่อเนื่องหรือเก็บข้อมูลเป็นช่วงเวลา ทำให้ข้อมูลที่เป็นประโยชน์ในการนำมาวิเคราะห์ดูแนวโน้ม การเสื่อมสภาพของระบบฉนวนตลอดอายุการใช้งาน ซึ่งประโยชน์ข้อนี้นับเป็นประโยชน์หลักของ การทดสอบโดยวิธีนี้เลยทีเดียว เนื่องจากการวิเคราะห์ดูแนวโน้มการเสื่อมสภาพของฉนวนอย่าง ต่อเนื่องจะเป็นเครื่องเตือนปัญหาที่จะเกิดขึ้น และเมื่อทราบปัญหาแต่เนิ่นๆก็จะสามารถทำให้วาง แผนในการซ่อมบำรุงได้อย่างถูกต้อง ลดความเสี่ยง และความเสียหายที่จะเกิดขึ้นกับอุปกรณ์

แม้ว่าการทดสอบการปล่อยประจุบางส่วนแบบออนไลน์จะมีประโยชน์อย่างมาก ดังที่ กล่าวไว้ข้างต้นแต่การทดสอบโดยวิธีนี้ก็มีปัญหาอยู่มากมาย เช่น ปัญหาสัญญาณรบกวนทางไฟ ฟ้า การลดทอนของสัญญาณ และแบนวิดธ์

3.5.1.1 สัญญาณรบกวนทางไฟฟ้า

การทดสอบแบบออนไลน์เป็นการทดสอบที่มีประโยชน์มากวิธีหนึ่ง แต่ผลเสียของการ ทดสอบด้วยวิธีนี้ก็คือปัญหาเรื่องสัญญาณรบกวนทางไฟฟ้า เนื่องจากการทดสอบแบบนี้จะทำการ ทดสอบขณะอุปกรณ์ใช้งานอยู่ ดังนั้นสัญญาณรบกวนจึงอาจมาได้จากหลายๆแหล่งโดยเฉพาะ เกิดจากตัวอุปกรณ์เองซึ่งเกิดการปล่อยประจุจากเฟสข้างเคียง แต่อุปกรณ์ตรวจจับของอีกเฟสก็ ตรวจจับได้ด้วยทั้งที่อาจจะไม่มีการเกิดการปล่อยประจุบางส่วนในขดลวดสเตเตอร์ของเฟสนั้นเลย ดังนั้นการวิเคราะห์ข้อมูลของการทดสอบแบบออนไลน์จึงมีความซับซ้อนมาก ต้องอาศัยผู้มี ประสบการณ์สูงในการวิเคราะห์

3.5.1.2 แบนวิดธ์

ความถี่ของพัลส์การปล่อยประจุบางส่วนขึ้นอยู่กับ ช่วงเวลาขึ้น (Rise Time) และความ กว้างของพัลส์ (Pulse Width) แหล่งกำเนิดการปล่อยประจุบางส่วนแต่ละตำแหน่งจะกำเนิดพัลส์ที่ มีลักษณะเฉพาะกับตำแหน่งนั้นๆ ความถี่ของสัญญาณก็จะขึ้นอยู่กับตำแหน่งและขนาดของโพรง อากาศด้วย ดังนั้นเมื่อฉนวนมีการเสื่อมสภาพมากขึ้นขนาดของโพรงอากาศในฉนวนมีการเปลี่ยน แปลงก็จะทำให้สัญญาณที่วัดได้มีความถี่เปลี่ยนแปลงออกไป ดังนั้นในการวัดสัญญาณของการ ปล่อยประจุที่เกิดขึ้นต้องคำนึงถึงแบนวิดธ์ของตัวตรวจจับสัญญาณ (Sensor) และตัวเครื่องมือวัด ด้วย เนื่องจากสัญญาณพัลส์ที่เกิดนอกแบนวิดธ์จะถุกลดทอนและละเลยไป การทดสอบการเกิด การปล่อยประจุบางส่วนแบบออนไลน์นั้นโดยส่วนมากมักจะถูกจำกัดโดยแบนวิดธ์ของระบบตรวจ วัด ดังนั้นข้อมูลการทดสอบที่ได้ก็จะคลาดเคลื่อนจากความเป็นจริง

3.5.1.3 การลดทอนและการสะท้อนของสัญญาณ

ในขดลวดสเตเตอร์ของเครื่องจักรกลหมุนเมื่อเกิดพัลส์การปล่อยประจุบางส่วนที่มีความถี่ สูงจะมีการลดทอนสัญญาณเนื่องจากขดลวดแสดงพฤติกรรมเป็นตัวเหนี่ยวนำ เมื่อสัญญาณพัลส์ ที่เกิดมีความถี่สูงอิมพีแดนซ์ก็จะมีค่าสูงตาม ทำให้สัญญาณที่เคลื่อนสู่วงจรวัดถูกลดทอนลงไป มาก และในกรณีของสัญญาณที่เคลื่อนผ่านอิมพีแดนซ์ระหว่างจุดต่อที่ไม่สอดคล้องกันก็จะทำให้ เกิดการลดทอนของสัญญาณ และในขณะเดียวกันก็จะเกิดการสะท้อนบริเวณรอยต่อนั้นๆด้วย ทำ ให้สัญญาณที่วัดได้มีความผิดพลาดเพิ่มยิ่งขึ้น

3.5.2 การทดสอบการปล่อยประจุบางส่วนแบบออฟไลน์ (Offline Partial Discharge)

การทดสอบการปล่อยประจุบางส่วนแบบออฟไลน์คือ การทดสอบขณะอุปกรณ์ไม่ได้ใช้ งาน แตกต่างกับการทดสอบการปล่อยประจุบางส่วนแบบออนไลน์คือ ต้องการแหล่งจ่ายแรงดันไฟ ฟ้าจากแหล่งจ่ายภายนอกขณะทำการทดสอบ และข้อมูลที่ได้ก็จะมีความแตกต่างจากข้อมูลที่ได้ จากการทดสอบแบบแรกด้วยเนื่องจากผลการทดสอบที่ได้จะให้ข้อมูลในการวิเคราะห์ที่แตกต่างไป ด้วย วิธีการทดสอบวิธีนี้มีทั้งข้อดีและข้อเสียซึ่งสรุปได้ดังนี้

3.5.2.1 ข้อเสียของการทดสอบแบบออฟไลน์

1) แหล่งจ่ายแรงดันไฟฟ้า

การทดสอบแบบนี้ต้องการแหล่งจ่ายแรงดันไฟฟ้าจากภายนอก ซึ่งต่างจากการทดสอบ แบบแรกทำให้การทดสอบการเก็บข้อมูลค่อนข้างยุ่งยากใช้เวลานาน และสิ้นเปลืองค่าใช้จ่ายมาก กว่า

สภาวะแวดล้อมในการทดสอบ

เนื่องจากการการทดสอบทำขณะอุปกรณ์หยุดเดินเครื่อง ดังนั้นสภาวะแวดล้อมเช่น อุณหภูมิ การสั่นสะเทือนเนื่องจากแรงแม่เหล็กไฟฟ้า และความชื้น จึงแตกต่างจากสภาวะการใช้ งานจริง สภาวะแวดล้อมเหล่านี้ล้วนมีผลต่อการเกิดการปล่อยประจุทั้งสิ้น และในกรณีที่ขดลวด สเตเตอร์หลวม ผลเนื่องจากแรงแม่เหล็กไฟฟ้าจะทำให้สเตเตอร์สั่นสะเทือน ระยะช่องว่างระหว่าง แกนเหล็กสเตเตอร์และผิวฉนวนของสเตเตอร์เปลี่ยนแปลงไปตามแรงแม่เหล็กไฟฟ้า ทำให้เกิดการ ปล่อยประจุบางส่วนในร่องสล็อตชัดเจน แต่ในกรณีการทดสอบอุปกรณ์แบบออฟไลน์จะไม่มีผล เนื่องจากแรงแม่เหล็กไฟฟ้าซึ่งอาจจะไม่เห็นผลของการปล่อยประจุบางส่วนในร่องสล็อตได้ชัดเจน

3) การเสี่ยงต่อความเสียหาย

ในการทดสอบแบบออฟไลน์ทุกส่วนของขดลวดสเตเตอร์จะได้รับแรงดันเท่าแรงดันที่จ่าย จากแหล่งจ่ายแรงดันไฟฟ้าจากภายนอก แต่ในภาวะความเป็นจริงขดลวดสเตเตอร์บริเวณส่วนใกล้ นิวทรอล (Neutral) จะมีระดับแรงดันต่ำและจะไล่ระดับแรงดันสูงขึ้นไปเรื่อยๆจนถึงระดับแรงดัน พิกัด ดังนั้นการทดสอบแบบออฟไลน์สำหรับขดลวดที่มีอายุการใช้งานมานานจะเสี่ยงต่อความเสีย หายได้ เนื่องจากขดลวดบริเวณใกล้นิวทรอลต้องมารับแรงดันเท่าแรงดันพิกัด

3.5.2.2 ข้อดีของการทดสอบแบบออฟไลน์

1) สัญญาณรบกวนน้อย

เนื่องจากอุปกรณ์ไฟฟ้าอื่นๆจะถูกแยกออกจากอุปกรณ์ที่ต้องการทดสอบ และสัญญาณ รบกวนภายในเช่น การเกิดประกายไฟบริเวณแปรงถ่านก็จะไม่เกิดขึ้น ดังนั้นสัญญาณรบกวนจะ น้อยกว่าการทดสอบแบบออนไลน์

2) ไม่มีผลของสัญญาณรบกวนระหว่างเฟส

ในขณะทำการทดสอบจะจ่ายแรงดันครั้งละเฟสเท่านั้น อีกสองเฟสที่เหลือจะถูกต่อลง กราวด์ไว้ดังนั้นจึงไม่มีผลจากสัญญาณรบกวนระหว่างเฟส ทำให้ง่ายต่อการนำข้อมูลมาวิเคราะห์

3.6 วิธีการทดสอบการปล่อยประจุบางส่วนที่ได้รับความนิยม

วิธีการทดสอบการปล่อยประจุบางส่วน (Partial Discharge Test) ทำได้หลายวิธีแต่ในที่นี้ จะกล่าวถึงเฉพาะการเก็บข้อมูลโดยวิธีการทางไฟฟ้าเท่านั้นซึ่งก็มีหลายวิธีด้วยกัน การทดสอบ และการวิเคราะห์การปล่อยประจุบางส่วนทางไฟฟ้าที่ได้รับความนิยมมีดังนี้

1) Partial Discharge Inception Voltage (PDIV) คือการทดสอบเพื่อหาค่าแรงดันที่ทำให้ เริ่มปล่อยประจุบางส่วน ในการทดสอบเมื่อเพิ่มระดับแรงดันถึงค่าหนึ่งจะเกิดการปล่อยประจุขึ้น ในขดลวดสเตเตอร์ฉนวนที่อยู่ในสภาพดีจะมีค่า PDIV สูงแต่เมื่อฉนวนเสื่อมสภาพลงค่า PDIV จะ มีค่าต่ำลง

2) Partial Discharge Extinction Voltage (PDEV) คือการทดสอบเพื่อหาค่าแรงดันที่ทำ ให้การปล่อยประจุบางส่วนหายไปวิธีการทดสอบนี้จะทำลักษณะเดียวกับการทดสอบแบบแรก แต่ จะค่อยๆลดระดับแรงดันจนกระทั่งสังเกตว่าการปล่อยประจุบางส่วนหายไปซึ่งค่า PDEV จะมีค่า ต่ำลงเมื่อฉนวนเสื่อมสภาพลง

3) Maximum Discharge (Q_{max}) การทดสอบหาค่าการปล่อยประจุสูงสุดวิธีนี้เป็นวิธีการที่ ได้รับความนิยมมากแต่ก็มีข้อเสียเช่นกัน เนื่องจากการทดสอบโดยวิธีนี้จะตรวจจับและแสดงผล พัลส์การปล่อยประจุบางส่วนที่สูงที่สุดเพียงพัลส์เดียวโดยไม่สนใจพัลส์อื่นๆที่เกิดขึ้น ดังนั้นถ้า สัญญาณรบกวนมีขนาดใหญ่กว่าสัญญาณที่เกิดจากวัสดุทดสอบก็จะได้ค่าผิดพลาดได้ ซึ่งจะมีค่า เพิ่มขึ้นเมื่อฉนวนเสื่อมสภาพลง

4) Nomalized Quantity Number (NQN) คือการวัดค่าการปล่อยประจุบางส่วนโดย กำหนดเป็นพารามิเตอร์ที่นิยามตามสมการดังนี้

$$NQN = \frac{FS}{G.N} \left[\log_{10} p_1 + \sum_{i=1}^{N-1} \log_{10} p_i + \frac{\log_{10} P_N}{2} \right]$$
(3.1)

- P_i คือจำนวนพัลส์ต่อ 1วินาทีในช่วงขนาดพัลส์ ลำดับที่ i
- N คือจำนวนช่วงขนาดพัลส์ทั้งหมด
- G คือค่าอัตราขยายที่ใช้ในการวัด
- FS คือค่าขนาดของพัลส์สูงสุดในหน่วยมิลลิโวลต์เมื่ออัตราขยายเท่ากับหนึ่ง



รูปที่ 3.12 การกระจายขนาดพัลส์

ค่า NQN เมื่อพิจารณาจากสมการข้างต้นก็จะพบว่าคือพื้นที่ใต้กราฟจากรูปที่ 3.12 นั่น เอง โดยกำหนดสเกลของจำนวนพัลส์เป็นสเกลแบบล็อก

จากค่าพารามิเตอร์ดังกล่าวข้างต้นเป็นพารามิเตอร์ที่นิยมนำมาใช้ในการแปลความหมาย ของการทดสอบการปล่อยประจุบางส่วนที่นิยมใช้มานาน แต่ในปัจจุบันความก้าวหน้าทาง คอมพิวเตอร์และไมโครโปรเซสเซอร์ทำให้มีการพัฒนาเครื่องมือสำหรับใช้เก็บและวิเคราะห์ข้อมูลที่ ซับซ้อนของปรากฏการณ์การปล่อยประจุบางส่วน ซึ่งสามารถเก็บค่าเฟสของพัลส์ที่เกิดขึ้นได้ ดัง นั้นข้อมูลรูปแบบใหม่ที่ต่างจากข้อมูลที่ได้จากการทดสอบแบบเดิมๆ 4 แบบดังที่กล่าวมาข้างต้น จะมีการเก็บทั้งค่าขนาดของพัลส์ (q) เฟส (ϕ) และจำนวนพัลส์ (n) ที่เกิดขึ้น เพื่อนำมาแสดงในรูป ของ Phase Resolved Pattern ซึ่งจะแสดงแบบแผนต่างๆของความสัมพันธ์ของอัตราการเกิดพัลส์ ที่มุมเฟสและขนาดของพัลส์ต่างๆกัน (q, ϕ , n) ดังรูปที่ 3.13 ซึ่งเป็นข้อมูลที่น่าสนใจและมีการ ศึกษากันอย่างต่อเนื่องในช่วงเวลาไม่กี่ปีที่ผ่านมา

สถาบนวิทยบริการ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย



รูปที่ 3.13 การกระจาย Phase Resolved Pattern

จากรูปแบบการเก็บข้อมูลดังกล่าวทำให้สามารถนำข้อมูลมาวิเคราะห์ได้หลายรูปแบบ และมีความน่าสนใจดังนี้

1) การวิเคราะห์ลักษณะความสัมพันธ์ระหว่างจำนวนพัลส์และขนาดของพัลส์

n-q Characteristic คือการดูรูปแบบการกระจายข้อมูลของพัลส์ที่มีขนาดประจุต่างๆ โดย n และ q คือค่า จำนวนพัลส์และขนาดของพัลส์ที่เกิดขึ้น ตามลำดับ

2) การวิเคราะห์ลักษณะความสัมพันธ์ระหว่างค่าเฉลี่ยจำนวนพัลส์และมุมเฟส

n-*\phi* Characteristic คือการดูรูปแบบการกระจายข้อมูลที่มุมเฟสต่างๆ โดย n คือค่า เฉลี่ยของจำนวนพัลส์ทั้งหมดในแต่ละช่วงเฟสต่อจำนวนไซเคิลทั้งหมดของแรงดันไฟฟ้า ภายใน ระยะเวลาที่ทำการเก็บข้อมูล และ *\phi* คือมุมเฟสทางไฟฟ้าซึ่งแบ่งเป็นช่วงเท่าๆกัน

3) การวิเคราะห์ลักษณะความสัมพันธ์ระหว่างค่าประจุเฉลี่ยและมุมเฟส

q_{mean}-**¢** Characteristic คือการดูลักษณะความสัมพันธ์ระหว่างค่าประจุเฉลี่ย (q_{mean}) ในแต่ละช่วงเฟสกับค่ามุมเฟสทางไฟฟ้า (**¢**)

4) การวิเคราะห์ลักษณะความสัมพันธ์ระหว่างค่าประจุสูงสุดและค่ามุมเฟส

 q_{max} - ϕ Characteristic คือการดูลักษณะความสัมพันธ์ระหว่างค่าประจุสูงสุด (q_{max}) ในช่วง เฟสต่างๆกับค่ามุมเฟสทางไฟฟ้า (ϕ)



รูปที่ 3.14 รูปแบบการวิเคราะห์ข้อมูลการปล่อยประจุบางส่วนแบบต่างๆ

3.7 สัญญาณรบกวนทางไฟฟ้า

การลดสัญญาณรบกวนทางไฟฟ้าเป็นเรื่องที่จำเป็นมากในการทดสอบแบบออนไลน์ เนื่อง จากการทดสอบโดยวิธีนี้จะมีปัญหาเรื่องสัญญาณรบกวนอย่างมาก สัญญาณรบกวนนี้อาจมาจาก แหล่งภายนอกเช่นการสวิตซิ่งในวงจรอิเล็กโทรนิกส์อื่นรอบข้าง สัญญาณคลื่นวิทยุ เครื่องใช้ อุปกรณ์ไฟฟ้า เช่น มอเตอร์ เครื่องเชื่อมไฟฟ้า สัญญาณรบกวนที่เกิดจากโลหะที่อยู่ใกล้วงจร ทดสอบไม่ได้ต่อกราวด์ การเกิดกราวค์ลูปและเกิดสัญญาณออสซิลเลตเนื่องจากการเชื่อมต่อ อุปกรณ์ไม่ดีหรือหลวม หรือแม้กระทั่งสัญญาณรบกวนในตัวอุปกรณ์เครื่องมือวัดเอง เป็นต้น ซึ่ง สัญญาณรบกวนประเภทนี้จะสังเกตได้จากสัญญาณที่ตรวจจับได้ ขณะที่ยังไม่ได้จ่ายแรงดันไฟฟ้า ให้กับวงจรทดสอบ ส่วนสัญญาณรบกวนอีกประเภทนั้นจะเกิดขึ้นเมื่อจ่ายแรงดันไฟฟ้าให้กับวงจร ทดสอบแล้ว แต่ไม่ใช่สัญญาณซึ่งเกิดจากการปล่อยประจุบางส่วนในอุปกรณ์ที่ต้องการทดสอบ สัญญาณรบกวนประเภทนี้ เช่น สัญญาณรบกวนที่เกิดในหม้อแปลงไฟฟ้า สัญญาณรบกวนที่เกิด ในบุชชิ่ง หรือตัวนำไฟฟ้าแรงสูง สัญญาณรบกวนต่างๆเหล่าจะมีผลต่อการวิเคราะห์ข้อมูลอย่าง มาก ดังนั้นการทดสอบจึงต้องมีเทคนิคพิเศษเพื่อการลดสัญญาณรบกวนดังกล่าว



รูปที่ 3.15 สัญญาณรบกวนจากแหล่งต่างๆ

3.7.1 การตรวจสอบสัญญาณรบกวน

การตรวจสอบสัญญาณรบกวน สำหรับสัญญาณรบกวนที่ไม่ขึ้นอยู่กับแหล่งจ่ายแรงดันไฟ ฟ้าที่จ่ายให้วงจรทดสอบ ทำได้โดยอ่านจากเครื่องมือวัดขณะที่ไม่ได้จ่ายแรงดันไฟฟ้าให้กับวงจร ทดสอบสัญญาณที่อ่านได้จะคือสัญญาณรบกวนที่เกิดขึ้น ส่วนสัญญาณไฟฟ้าที่ขึ้นอยู่กับแหล่ง จ่ายแรงดันไฟฟ้าสามารถตรวจสอบได้โดยการเปลี่ยนเอาอุปกรณ์ที่ต้องการทดสอบ หรือแทนที่ อุปกรณ์ทดสอบด้วยตัวเก็บประจุที่ไม่ทำให้เกิดการปล่อยประจุบางส่วน ดังนั้นสัญญาณที่อ่านได้ก็ จะเป็นสัญญาณรบกวนที่เกิดขึ้น

3.7.2 การลดสัญญาณรบกวน

การลดสัญญาณรบกวนสามารถทำได้หลายวิธี เช่น การกรองสัญญาณรบกวนที่เกิดจาก แหล่งจ่ายแรงดันไฟฟ้า การต่อวงจรแบบสมดุล (Balanced Circuit) ซึ่งจะใช้ในการหักล้างการ ปล่อยประจุบางส่วนที่มาจากแหล่งอื่น ทำให้สัญญาณที่วัดได้เป็นสัญญาณที่เกิดจากอุปกรณ์ที่ ต้องการทดสอบเพียงแหล่งเดียว แต่โดยทั่วการการลดสัญญาณรบกวนที่ดีที่สุดคือการทดสอบใน ห้องชีลด์ แต่วิธีการนี้เหมาะสมจะใช้กับการทดสอบการปล่อยประจุบางส่วนที่เป็นอุปกรณ์หรือวัสดุ ทดสอบขนาดเล็กเท่านั้น การลดสัญญาณรบกวนอีกวิธีที่ได้รับความนิยมและได้ผลดีอีกวิธีหนึ่งคือ การลดสัญญาณรบกวนโดยใช้วงจรอิเล็กโทรนิกส์ซึ่งแบ่งแยกย่อยอีกหลายวิธีดังนี้[20,26]

1) วิธีหน้าต่างเวลา (Time Window Method)

เนื่องจากการเกิดการปล่อยประจุบางส่วนจะเกิดขึ้นในมุมเฟสทางไฟฟ้าบางช่วงเท่านั้น ดังที่ได้อธิบายไว้ข้างต้นว่า การเกิดการปล่อยประจุบางส่วนจะเกิดในช่วงมุมเฟส 0 ถึง 90 องศา ของแรงดันในไซเคิลบวก และเกิดในช่วงมุมเฟส 180 ถึง 270 องศาของแรงดันในไซเคิลลบ ดังนั้น พัลส์ที่เกิดในช่วงมุมเฟสอื่นจึงเป็นพัลส์ของสัญญาณรบกวน การลดสัญญาณรบกวนโดยวิธีนี้จึง เลือกที่จะกรองสัญญาณในช่วงมุมเฟสที่ไม่ได้เกิดการปล่อยประจุบางส่วนทิ้งไป และปล่อยให้ สัญญาณผ่านออกไปสู่วงจรวัดในช่วงมุมเฟสที่เกิดการปล่อยประจุบาส่วนเท่านั้น

2) วิธีแยกขั้ว (Polarity Discrimination Method)

การลดสัญญาณรบกวนที่อาจทำได้อีกวิธีหนึ่งคือการใช้วิธีแยกขั้ว (Polarity) ของพัลส์ที่ เกิดขึ้นในอิมพีแดนซ์วัด (Measured Impedance ,Z_m)วงจรทดสอบจะใช้วงจรตามรูป 3.11 ง) ซึ่ง จะใช้อุปกรณ์รับสัญญาณ CD สองตัวเพื่อทำการรับสัญญาณแล้วใช้การเปรียบเทียบขั้วของพัลส์ที่ เกิดขึ้น ถ้าพัลส์ที่เกิดขึ้นเป็นสัญญาณรบกวนที่มาจากภายนอกขั้วของพัลส์ที่เกิดขึ้นจะเหมือนกัน และจะไม่นับพัลส์นั้นแต่ถ้าขั้วของพัลส์ต่างกันแสดงว่าเป็นพัลส์ของสัญญาณที่เกิดจากวัสดุ ทดสอบ

3) วิธีเฉลี่ยพัลส์ (Pulse Averaging)

การลดสัญญาณรบกวนโดยวิธีนี้ทำโดยอาศัยหลักการคือ สัญญาณรบกวนที่เกิดจัดเป็น สัญญาณแบบสุ่ม (Random Signal) และสัญญาณที่เกิดจากการปล่อยประจุจริงก็ประมาณได้ว่า จะเกิดขึ้นในช่วงเวลาเดิมในแต่ละไซเคิลของแรงดัน ดังนั้นจึงใช้เทคนิคการลดสัญญาณรบกวน โดยการนำค่าสัญญาณในแต่ละช่วงมุมเฟสมาหาค่าเฉลี่ย เพื่อลดผลของสัญญาณรบกวนให้น้อย ลงไป

4) วิธีเลือกความถี่(Frequency Selection)

แหล่งสัญญาณรบกวนที่สำคัญอีกแหล่งหนึ่งคือสัญญาณคลื่นวิทยุ ซึ่งจะส่งผลกระทบ ต่อเครื่องมือตรวจจับการปล่อยประจุบางส่วนแบบแถบกว้าง เนื่องจากแบนด์วิดธ์ของเครื่องมือวัด จะครอบคลุมแบนด์วิดธ์ของสัญญาณคลื่นวิทยุด้วย แต่สำหรับเครื่องมือตรวจจับการปล่อยประจุ บางส่วนแบบแถบแคบ จะสามารถแก้ไขปัญหานี้ได้ โดยการเลือกใช้ช่วงความถี่ที่ไม่ไปซ้อนทับกับ ความถี่ของสัญญาณคลื่นวิทยุ แต่การเลือกใช้เครื่องมือวัดแบบแถบแคบก็จะให้ผลการทดสอบผิด เพี้ยนจากสัญญาณจริงไปบ้าง

3.8 การวิเคราะห์ข้อมูลการปล่อยประจุบางส่วนด้วยวิธีการทางสถิติ

การวิเคราะห์ข้อมูลการปล่อยประจุบางส่วนโดยวิธีการทางสถิติ มีการนำมาใช้อย่างกว้าง ขวาง ด้วยวิธีการแปลความหมายข้อมูลโดยวิธีการทางสถิติทำให้ได้ค่าพารามิเตอร์ทางสถิติที่มีนัย สำคัญ สามารถนำไปใช้ในการประเมินสภาพของฉนวนได้เป็นอย่างดี วิธีการทางสถิติที่สำคัญมีดัง นี้ 1) ค่ำ Skewness (Sk)

ค่า Sk เป็นพารามิเตอร์ทางสถิติที่ใช้พิจารณาความไม่สมมาตรของรูปแบบการกระข้อมูล เมื่อเทียบกับการกระจายข้อมูลแบบ Normal ซึ่งเป็นรูปแบบการกระจายข้อมูลแบบหนึ่งที่มีความ สมมาตรซึ่งจะมีค่า Sk เท่ากับศูนย์ ในกรณีที่ข้อมูลส่วนใหญ่มีการกระจายอยู่ทางด้านซ้าย ค่า Sk จะมีค่ามากกว่าศูนย์ และในทางตรงข้ามถ้าข้อมูลส่วนใหญ่กระจายอยู่ทางด้านขวา ค่า Sk จะมีค่า น้อยกว่าศูนย์



(การกระจายข้อมูลแบบ Normal)

รูปที่ 3.16 รูปแบบการกระจายข้อมูลที่มีค่า Sk แบบต่างๆ

ค่า Sk นิยามโดยสมการต่อไปนี้

$$Sk = \sum_{i=1}^{N} (q_i - \mu)^3 \cdot p_i / \sigma^3 \cdot \sum_{i=1}^{N} p_i$$
(3.2)

โดย q_i คือค่าพารามิเตอร์ของการปล่อยประจุบางส่วนในลำดับที่ i ซึ่งอาจเป็นค่าเฉลี่ยของ ขนาดประจุที่ปล่อย (q_{mean,i}) ค่าขนาดประจุสูงสุด (q_{max,i}) หรือจำนวนประจุที่ปล่อยออกมา (n_i) ส่วนค่า p_i คือค่า ความหนาแน่นของความน่าจะเป็นที่จะเกิด q_iในช่วงเฟส ลำดับที่ i และ μ คือค่า เฉลี่ยของ q_i ซึ่งหาค่าได้จากสมการที่ 3.3

$$\mu = \sum_{i=1}^{N} q_i \cdot p_i / \sum_{i=1}^{N} p_i$$
(3.3)

σ คือค่าความเบี่ยงเบนมาตรฐานซึ่งหาค่าได้จากสมการที่ 3.4

$$\sigma^{2} = \sum_{i=1}^{N} (q_{i} - \mu)^{2} \cdot p_{i} / \sum_{i=1}^{N} p_{i}$$
(3.4)

2) ค่ำ Kurtosis (Ku)

ค่า Ku เป็นค่าที่ใช้พิจารณา Sharpness ของการกระจายข้อมูล การกระจายข้อมูลแบบ Normal ซึ่งจะมีค่า Ku เท่ากับศูนย์ กรณีการกระจายของข้อมูลมี Sharpness มากกว่าการ กระจายแบบ Normal ค่า Ku จะมีค่ามากกว่าศูนย์ และในกรณีที่การกระจายของข้อมูลมีค่า Sharpness น้อยกว่าการกระจายข้อมูลแบบ Normal ค่า Ku จะมีค่าน้อยกว่าศูนย์ดังรูปที่ 3.16



รูปที่ 3.17 รูปแบบการกระจายข้อมูลที่มีค่า Ku แบบต่างๆ

ค่า Ku นิยามโดยสมการที่ 3.5 [23]

$$Ku = \sum_{i=1}^{N} (q_i - \mu)^4 \cdot p_i / \sigma^4 \cdot \sum_{i=1}^{N} p_i$$
(3.5)

โดย q, คือค่าพารามิเตอร์ของการปล่อยประจุบางส่วนในช่วงเฟสลำดับที่ i μ คือค่าเฉลี่ย ของ q, σ คือค่าความเบี่ยงเบนมาตรฐานของ q, และ P, คือค่าความหนาแน่นความน่าจะเป็นที่จะ เกิด q,

3) ค่ำ Cross Correlation (cc)

ค่า cc คือค่าพารามิเตอร์ทางสถิติที่ใช้เปรียบเทียบความแตกต่างระหว่างรูปร่างของการ กระจายข้อมูลในช่วงไซเคิลบวกและไซเคิลลบ ถ้า cc มีค่าเท่ากับหนึ่งแสดงว่า รูปแบบการกระจาย ข้อมูลของการปล่อยประจุบางส่วนในช่วงไซเคิลบวกและไซเคิลลบมีความสัมพันธ์กันแบบสมมาตร ร้อยเปอร์เซ็นต์ และถ้ามีค่าเท่ากับศูนย์แสดงว่ารูปแบบการกระจายข้อมูลในไซเคิลบวกและลบไม่ สัมพันธ์กันเลย

```
ค่า cc นิยามโดยสมการที่ 3.6 [23]
```

$$cc = \frac{\sum_{i=1}^{N} q_{i}^{+} q_{i}^{-} - \sum_{i=1}^{N} q_{i}^{+} \sum_{i=1}^{N} q_{i}^{-}}{\sqrt{\left[\sum_{i=1}^{N} \left(q_{i}^{+}\right)^{2} - \left(\sum_{i=1}^{N} q_{i}^{+}\right)^{2}\right] \left[\sum_{i=1}^{N} \left(q_{i}^{-}\right)^{2} - \left(\sum_{i=1}^{N} q_{i}^{-}\right)^{2}\right]}}$$
(3.6)

โดยที่ q⁺, และ q ฺี เป็นพารามิเตอร์ของการปล่อยประจุบางส่วนในช่วงเฟสลำดับที่ i ใน ไซเคิลบวกและลบตามลำดับ

4) ค่าความไม่สมมาตรของการปล่อยประจุ (Discharge Asymmetry)

ค่าความไม่สมมาตรของการปล่อยประจุ (Q) คืออัตราส่วนค่าเฉลี่ยการปล่อยประจุในช่วง ไซเคิลลบ ต่อค่าเฉลี่ยการปล่อยประจุช่วงไซเคิลบวก เมื่อ Q⁺ และ Q⁻ คือผลบวกของค่าประจุของ q_{mean} -φ Characteristic ในช่วงไซเคิลบวกและลบ ส่วน N⁺ และ N⁻ คือจำนวนช่วงมุมเฟสในช่วง แรงดันไซเคิลบวกและลบตามลำดับ ค่าความไม่สมมาตรของการปล่อยประจุนิยามตามสมการที่ 3.7 [24]

$$Q = \frac{Q_s^- / N^-}{Q_s^+ / N^+}$$
(3.7)

โดยที่ $Q_s^- = \sum_{i=1}^{N^-} q_i^-$

$$Q_s^+ = \sum_{i=1}^{N^+} q_i^+$$

5) ค่าแฟรกตัล (Fractal)

การวิเคราะห์โดยค่าแฟรกตัลเป็นการคำนวณคุณลักษณะของการกระจายข้อมูล ซึ่งมี ความสัมพันธ์โดยตรงกับลักษณะทางกายภาพ เนื่องจากพารามิเตอร์ที่ได้จากการคำนวณวิธีนี้จะ ทำการคำนวณค่ามิติแฟรกตัล (Fractal Dimension) ซึ่งสัมพันธ์โดยตรงกับความขรุขระ (Roughness) และค่า ลาคิวนาริตี (Lacunarity) ซึ่งสัมพันธ์กับค่าความหนาแน่น (Denseness) ของพื้นผิวการกระจายข้อมูลแบบสามมิติที่พิจารณา ดังนั้นวิธีการวิเคราะห์โดยวิธีนี้จึงเป็นวิธีที่มี ประสิทธิภาพสูงวิธีการหนึ่ง เนื่องจากค่าพารามิเตอร์ที่ได้มีความสัมพันธ์กับทางกายภาพโดยตรง ทำให้สามารถเปรียบเทียบค่าพารามิเตอร์ที่ได้นี้กับการวิเคราะห์ทางกายภาพด้วยตาได้ วิธีการ คำนวณคุณลักษณะแฟรกตัลทำโดยการกำหนดความยาวด้านของกล่องซึ่งมีลักษณะเป็นลูก บาศก์ขนาด L³ ที่ใช้หา p(m,L) ซึ่งหมายถึงความน่าจะเป็นของการมีจำนวนจุของข้อมูลบนพื้นผิว การกระจาย m จุด โดยการจัดวางตำแหน่งกล่องให้จุดศูนย์กลางอยู่ที่จุดข้อมูลต่างๆ แล้วทำการ นับจำนวนจุดข้อมูลที่อยู่ภายในกล่องจากนั้นย้ายกล่องไปอยู่ที่จุดข้อมูลอื่น ทำซ้ำจนทั่วทุกจุดบน พื้นผิว จะได้การกระจายของจำนวนจุดข้อมูล m จุดที่กล่องความยาว L ต่างๆกัน และเมื่อทำการ นอร์มัลไลซ์การกระจายนี้จะได้ p(m,L) โดยที่

$$\sum_{m=1}^{N} p(m,L) = 1$$
(3.8)

เมื่อ N คือจำนวนข้อมูลมากที่สุดที่สามารถบรรจุอยู่ในกล่องความยาว L

จากนั้นจะทำการคำนวณค่าเฉลี่ยของจำนวนกล่องต่อข้อมูลหนึ่งจุด N(L) ตามสมการที่

$$N(L) = \sum_{m=1}^{N} \frac{1}{m} p(m, L)$$
(3.9)

และเนื่องจากค่าเฉลี่ยของจำนวนกล่องต่อข้อมูลหนึ่งจุดแปรผันกับความยาวด้านของ กล่องแบบเอกซ์โพเนนเซียล คือ

$$N(L) = K.L^{-D}$$
 (3.10)

เมื่อ D คือค่า มิติแฟรกตัล และ K คือค่าคงที่

3.9

จากสมการที่ 3.9 และ 3.10 และการพิสูจน์แสดงไว้ในเอกสารอ้างอิง[24] การคำนวณค่า มิติแฟรกตัลจะทำโดยการหาค่าความชันของกราฟ โดยแกนนอนคือ log (L) และแกนตั้งคือ log[(N(L)] ส่วนการหาค่า คิววนาริตี จะทำโดยการคำนวณหาค่าโมเมนต์อันดับที่ 1 และ 2 ของ มวลแฟรกตัล[26] ตามสมการที่ 3.11 และ 3.12

$$M(L) = \sum_{m=1}^{N} m.p(m,L)$$
(3.11)

$$M^{2}(L) = \sum_{m=1}^{N} m^{2} \cdot p(m, L)$$
(3.12)

จากนั้นจึงคำนวณค่า ลาคิวนาริตีจากสมการที่ 3.13

$$\Lambda = \frac{M^{2}(L) - [M(L)^{2}]}{[M(L)^{2}]}$$
(3.13)

การคำนวณคุณลักษณะแฟรกตัลจากรูปแบบการกระจายข้อมูลการเกิดการปล่อยประจุ บางส่วนแบบสามมิตินั้น รูปแบบการกระจายข้อมูลที่แตกต่างกันจะให้คุณลักษณะแฟรกตัลที่แตก ต่างกัน และรูปแบบการกระจายข้อมูลที่คล้ายกันจะให้คุณลักษณะแฟรกตัลที่เกาะกลุ่มกัน ดังนั้น วิธีการวิเคราะห์รูปแบบการกระจายข้อมูลการเกิดการปล่อยประจุบางส่วนแบบสามมิติด้วยวิธีนี้จึง มีความน่าสนใจมากทีเดียว



สถาบันวิทยบริการ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

บทที่ 4

การจัดทำแบบจำลองและการออกแบบการทดลอง

4.1 แบบจำลองแท่งสเตเตอร์

ในการเก็บข้อมูลเพื่อนำมาวิเคราะห์ด้วยวิธีการทางสถิตินั้น จะทำการทดสอบเพื่อเก็บข้อ มูลจากแบบจำลองของแท่งสเตเตอร์ซึ่งจะจำลองให้เกิดจุดบกพร่องแบบต่างๆ แบบจำลองจะจัด ทำ 3 แบบคือ แบบที่หนึ่งเป็นแบบจำลองแท่งสเตเตอร์ซึ่งไม่มีจุดบกพร่อง แบบที่สองเป็นแบบ จำลองการเกิดการปล่อยประจุบางส่วนบริเวณสล็อต และแบบที่สามเป็นแบบจำลองการเกิดการ ปล่อยประจุบางส่วนบริเวณส่วนพันร่อง

4.1.1 แบบจำลองแท่งสเตเตอร์ที่ไม่มีจุดบกพร่อง

แบบจำลองแท่งสเตเตอร์ที่ไม่มีจุดบกพร่องจะสร้างเพื่อนำมาทดสอบเก็บข้อมูลการปล่อย ประจุบางส่วนเพื่อนำข้อมูลมาใช้ในการอ้างอิงว่าในระบบฉนวนของเครื่องจักรกลหมุนที่มีสภาพดี นั้นจะมีรูปแบบการปล่อยประจุบางส่วนอย่างไร แม้ว่าในกระบวนการผลิตนั้นจะมีเทคโนโลยีใน การผลิตดีอย่างไรก็ตามยังคงมีโพรงอากาศขนาดเล็กอยู่ในเนื้อฉนวนแต่จะมีน้อยมาก และโพรง อากาศเหล่านี้จะทำให้เกิดการปล่อยประจุบางส่วนขึ้นแต่อยู่ในค่าที่ยอมรับได้



รูปที่ 4.1 แบบจำลองแท่งสเตเตอร์ที่ไม่มีจุดบกพร่อง

แบบจำลองแท่งสเตเตอร์ที่ไม่มีจุดบกพร่องจะประกอบด้วย แท่งโลหะตัวนำซึ่งทำจาก ทองแดง ชั้นฉนวน วัสดุความต้านทานต่ำต้านการเกิดโคโรนา และวัสดุความต้านทานสูงต้านการ เกิดโคโรนา(เทปเคลือบลดความเครียด) ดังรูปที่ 4.1 แท่งโลหะทองแดงจะนำมาพันด้วยชั้นฉนวน ให้มีความหนาตามต้องการ เพื่อป้องกันการเกิดการปล่อยประจุบางส่วนที่บริเวณผิวฉนวนและ ร่องสล็อต ที่ผิวฉนวนจะหุ้มด้วยวัสดุความต้านทานต่ำเพื่อทำหน้ากราวด์ผิวฉนวนกับร่องสล็อต ทำให้ความเข้มสนามไฟฟ้าตกคร่อมโพรงอากาศระหว่างผิวฉนวนและร่องสล็อตไม่สูงพอที่จะทำให้ เกิดการปล่อยประจบางส่วนได้ ส่วนฉนวนบริเวณส่วนปลายซึ่งเป็นส่วนที่พ้นร่องสล็อตออกมาจะมี ้ความเข้มสนามไฟฟ้าสูงเกินกว่าค่าความเครียดสนามไฟฟ้าวิกฤติของอากาศ ซึ่งจะทำให้เกิดการ ปล่อยประจุบางส่วนที่ผิวฉนวนส่วนนี้ลงกราวด์ที่สล็อต ดังนั้นผิวฉนวนบริเวณนี้จะพันด้วยเทป ้เคลือบลดความเครียดเพื่อจะช่วยลดความเข้มสนามไฟฟ้าไม่ให้เกินค่าความเข้มสนามไฟฟ้าวิกฤติ ของอากาศ โดยการพันจะพันให้ซ้อนกับชั้นฉนวนความต้านทานต่ำเล็กน้อยดังรูปที่ 4.1

4.1.2 แบบจำลองแท่งสเตเตอร์การปล่อยประจุบางส่วนบริเวณสล็อต

การทำแบบจำลองแท่งสเตเตอร์การปล่อยประจุบางส่วนบริเวณสล็อต จะทำแบบเดียวกับ แบบจำลองแท่งสเตเตอร์ที่ไม่มีจุดบกพร่อง แต่เพื่อจะจำลองให้มีการเกิดการปล่อยประจุบางส่วน ระหว่างบริเวณผิวฉนวนและร่องสล็อตดังนั้นแบบจำลองจะทำให้เกิดช่องว่างระหว่างแท่งสเตเตอร์ และร่องสล็อต โดยทำการขูดผิววัสดุความต้านทานต่ำที่ทำหน้าที่กราวด์ผิวฉนวนออกบางส่วน และใช้แผ่นโลหะอลูมิเนียมซึ่งทำหน้าที่เสมือนผิวร่องสล็อตวางประกบ ซึ่งจะทำให้เกิดแผ่นฟิล์ม อากาศบางๆระหว่างแท่งสเตเตอร์กับแผ่นอะลูมิเนียมจำลองเป็นโพรงอากาศขึ้นตามรูปที่ 4.2



วัสดุความต้านทานสูงต้านการเกิดโคโรนา

รูปที่ 4.2 แบบจำลองแท่งสเตเตอร์การปล่อยประจุบางส่วนบริเวณสล็อต

4.1.3 แบบจำลองแท่งสเตเตอร์การปล่อยประจุบางส่วนบริเวณส่วนพ้นร่อง

การสร้างแบบจำลองแท่งสเตเตอร์การปล่อยประจุบางส่วนบริเวณส่วนพ้นร่องนั้น จะทำ โดยอาศัยหลักการดังนี้คือ ฉนวนบริเวณส่วนที่ติดกับแกนสเตเตอร์จะมีความเข้มสนามไฟฟ้าสูงจึง ต้องพันด้วยเทปเคลือบลดความเครียด เพื่อช่วยลดความเข้มสนามไฟฟ้าให้ต่ำกว่าค่าความเข้ม สนามไฟฟ้าวิกฤติของอากาศ แต่เนื่องจากแท่งสเตเตอร์ส่วนนี้มักจะได้รับแรงสั่นสะเทือนซึ่งเกิด จากแรงทางสนามแม่เหล็กไฟฟ้า ทำให้ผิวฉนวนบริเวณปากร่องสล็อตขัดสีกับปากสล็อตจนผิวชั้น เคลือบลดความเครียดบริเวณรอยต่อซึ่งอยู่ติดปากร่องสล็อตถลอกจนถึงชั้นฉนวน ทำให้ฉนวน บริเวณส่วนพ้นร่องไม่ถูกกราวด์ และทำให้เกิดความเข้มสนามไฟฟ้าสูงมากที่บริเวณปากร่องสล็อต โดยอาศัยหลักการนี้ การออกแบบจะออกแบบให้แบบจำลองมีความเข้มสนามไฟฟ้าสูงที่ฉนวน บริเวณส่วนที่ติดกับแกนสเตเตอร์ โดยจะนำแบบจำลองที่ไม่มีจุดบกพร่องมาขูดบริเวณรอยต่อของ ชั้นความต้านทานต่ำต้านการเกิดโคโรนาและเทปเคลือบลดความเครียดเพื่อให้แยกออกจากกันดัง รูปที่ 4.3



รูปที่ 4.3 แบบจำลองแท่งสเตเตอร์การปล่อยประจุบางส่วนบริเวณส่วนพ้นร่อง

4.2 การจัดทำแบบจำลอง

4.2.1 การเตรียมวัสดุ

ขั้นตอนการทำแบบจำลองขดลวดสเตเตอร์นั้น ขั้นแรกคือการเลือกและเตรียมพร้อมวัสดุที่ จะใช้ทำแบบจำลองขดลวดสเตเตอร์ซึ่งประกอบด้วยวัสดุดังต่อไปนี้

1) ขดลวดทองแดง

ขดลวดทองแดงที่ใช้จะเป็นขดลวดที่หุ้มด้วยฉนวนซึ่งอาจจะเป็นไมก้าเคลือบอีนาเมล หรือ ใยไหมเพื่อป้องกันการลัดวงจรระหว่างขด ขดลวดที่ใช้จะมีพื้นที่หน้าตัดเท่าไรขึ้นอยู่กับขนาด กระแสของเครื่องจักรกลหมุนที่ใช้งานเพื่อให้สามารถรองรับขนาดกระแสใช้งานที่โหลดพิกัดได้โดย ไม่ทำให้ขดลวดหลอมละลาย ในวิทยานิพนธ์นี้เลือกใช้ลวดทองแดงขนาด 6 x 1 มิลลิเมตร เป็น ลวดทองแดงหุ้มด้วยฉนวนไมก้าดังรูปที่ 4.4



รูปที่ 4.4 ลวดทองแดงหุ้มด้วยฉนวนไมก้า

2) ฉนวน

ฉนวนที่ใช้เพื่อทำหน้าที่เป็นฉนวนกราวด์ (Ground Wall Insulation) เพื่อกันขดลวดลง กราวด์ ฉนวนที่ใช้จะต้องทนแรงดันไฟฟ้าและความร้อนได้สูง การจะเลือกใช้ชั้นฉนวน (Insulation Class) ระดับใดขึ้นอยู่กับอุณหภูมิที่ใช้งาน ในวิทยานิพนธ์นี้ใช้ฉนวน Samicatherm ของบริษัท Voll Roll Isola เป็นฉนวนระดับชั้น F ซึ่งทนอุณหภูมิขณะใช้งานได้สูงถึง 155 องศาเซลเซียส เนื้อ ฉนวนประกอบด้วยแผ่นไมก้าและใยแก้วถักดังรูปที่ 4.5 และมีเรซิ่นเป็นตัวประสานระหว่างฉนวน แต่ละชั้นเพื่อให้เป็นเนื้อเดียวกันในระหว่างขั้นตอนบีบอัดด้วยความร้อน



รูปที่ 4.5 ฉนวน Samicatherm

3) วัสดุความต้านทานต่ำต้านการเกิดโคโรนา

วัสดุนี้ใช้ทำหน้าที่กราวด์ผิวฉนวนที่อยู่ในร่องสล็อตไม่ให้เกิดความต่างศักย์ไฟฟ้าตกคร่อม โพรงอากาศระหว่างผิวฉนวนและแกนสเตเตอร์มาก วัสดุนี้อาจจะเป็นเทปสำหรับใช้พันหรือเป็นสี เพื่อใช้ทาที่ผิวฉนวนซึ่งจะมีสีดำ ในวิทยานิพนธ์นี้เลือกใช้แบบที่เป็นเทปซึ่งจะดีกว่าสีสำหรับทา เพราะจะสามารถกำหนดความหนาให้มีความสม่ำเสมอได้ง่ายกว่าสีสำหรับทา วัสดุที่ใช้เป็นของ บริษัท Isovolta รุ่น CONTAFEL H 2014 ความหนา 0.1 มิลลิเมตรดังรูปที่ 4.6



รูปที่ 4.6 วัสดุความต้านทานต่ำต้านการเกิดโคโรนา

4) วัสดุความต้านทานสูงต้านการเกิดโคโรนา

วัสดุนี้จะใช้ทำเป็นชั้นเคลือบลดความเครียดเพื่อป้องกันการเกิดโคโรนาบริเวณส่วนพ้นร่อง วัสดุนี้อาจเป็นเทปสำหรับใช้พันหรือเป็นสีสำหรับใช้ทาซึ่งจะมีสีเทา วัสดุที่เลือกใช้เป็นของบริษัท Isovolta รุ่น EGSB 0483 เป็นแบบเทปขนาดกว้าง 20 มิลลิเมตร มีความหนา 0.28 มิลลิเมตร ดัง รูปที่ 4.7



รูปที่ 4.7 วัสดุความต้านทานสูงต้านการเกิดโคโรนาบริเวณส่วนพ้นร่อง

4.2.2 การคำนวณจำนวนครั้งการพันฉนวนและระยะการพันชั้นเคลือบลดความเครียด

การออกแบบแบบจำลองแท่งสเตเตอร์นั้น จะทำการคำนวณจำนวนครั้งในการพันฉนวน เพื่อให้ได้ความหนาของชั้นฉนวนตามที่ต้องการ และต้องคำนวณค่าระยะการพันชั้นเคลือบลด ความเครียดให้เหมาะสมตลอดช่วงแรงดันไฟฟ้าที่ใช้ในการทดสอบ ซึ่งรายละเอียดการคำนวณค่า ต่างๆมีดังต่อไปนี้

1) การคำนวณจำนวนครั้งการพันฉนวน

การคำนวณจำนวนชั้นของฉนวนที่จะต้องพันเพื่อให้ได้ความหนาของชั้นฉนวนในขั้นตอน สุดท้ายตามที่ต้องการสามารถคำนว<mark>ณตามสมการดัง</mark>ต่อไปนี้

แท่งสเตเตอร์ออกแบบให้มีความหนาของฉนวน 2 มิลลิเมตร ฉนวนที่เลือกใช้มีความหนา 0.25 มิลลิเมตร และค่าความสามารถในการอัดตัว (Compressibility) เท่ากับ 0.6 เมื่อนำมา คำนวณตามสมการที่ 4.1 จะได้จำนวนชั้นฉนวนที่ต้องพันดังนี้

จำนวนชั้นฉนวน = $\frac{2}{0.25x0.6}$ = 13.33 ชั้น

ดังนั้นในการพันฉนวนต้องพันทั้งหมด 14 ชั้น 2) ระยะการพันวัสดุความต้านทานสูงต้านการเกิดโคโรนา

การคำนวณระยะการพันวัสดุความต้านทานสูงต้านการเกิดโคโรนา หรือชั้นเคลือบลด ความเครียดเพื่อป้องกันไม่ให้แบบจำลองเกิดการปล่อยประจุบางส่วนที่บริเวณส่วนพ้นร่องในช่วง แรงดันไฟฟ้าที่ใช้ในการทดสอบ การคำนวณระยะการพันสามารถคำนวณได้ตามสมการที่ 4.2

การออกแบบแบบจำลองแท่งสเตเตอร์ในวิทยานิพนธ์นี้กำหนดระยะการพันเทปชั้นเคลือบ ลดความเครียดไว้ 7 เซนติเมตร ซึ่งสามารถใช้แรงดันไฟฟ้าทดสอบได้สูงสุดถึง 14 กิโลโวลต์

4.3 ขั้นตอนการทำแบบจำลอง

ในขั้นตอนการทำแบบจำลองจะทำเป็นแท่งสเตเตอร์เฉพาะส่วนตรง ซึ่งจะเป็นเพียงส่วน หนึ่งของสเตเตอร์ที่ใช้งานจริงแต่ขั้นตอนในการทำนั้นจะใช้กรรมวีธีเดียวกัน ซึ่งขั้นตอนต่างๆจะมี รายละเอียดดังต่อไปนี้

1) การลูปขดลวด

ในขั้นตอนการลูปขดลวดจะนำขดลวดทองแดงมาเข้าเครื่องลูปขดลวดดังรูปที่ 4.8 เพื่อทำ การลูปขดลวดตามจำนวนรอบ (Turn) ขดลวดที่ต้องการ ในการออกแบบแบบจำลองแท่งสเตเตอร์ นี้กำหนดจำนวนรอบเท่ากับ 6 รอบ ขดลวดทองแดงที่ผ่านการลูปจะมีลักษณะดังรูปที่ 4.9 พร้อมที่ จะนำไปผ่านกระบวนการต่อไป



รูปที่ 4.8 ขั้นตอนการลูปขดลวด



รูปที่ 4.9 ขดลวดที่ผ่านการลูปพร้อมที่จะนำไปใช้ในขั้นตอนต่อไป

2) การขึ้นรูปขดลวด

ในขั้นตอนการขึ้นรูปขดลวดจะนำขดลวดที่ผ่านการลูปแล้วมาเข้าเครื่องขึ้นรูปขดลวด เพื่อ ขึ้นรูปขดลวดให้มีขนาดตามต้องการ ซึ่งจะต้องทราบค่า ขนาดสล็อต (Slot Dimension) ขนาด สเตเตอร์ (Stator Dimension) ระยะพิทช์ของขดลวด (Coil Pitch) มุมของขดลวด (Coil Angle) ขนาดของขดลวด (Coil Dimension) รัศมีของขดลวดบน (Upper Coil Side Radius) และรัศมีของ ขดลวดล่าง (Lower Coil Side Radius) แต่เนื่องจากแบบจำลองที่ต้องการสร้างเป็นเพียงส่วนตรง ของขดลวดที่นำมาขึ้นรูปเท่านั้น ดังนั้นจึงไม่คำนึงถึงค่าดังกล่าวข้างต้นเพียงแต่ให้ส่วนตรงของขด ลวดที่ขึ้นรูปมีขนาดเท่าความยาวของแท่งแบบจำลองที่ต้องการเท่านั้น เมื่อนำขดลวดที่ลูปมาขึ้น รูปขดลวดด้วยเครื่องขึ้นรูปขดลวดดังรูปที่ 4.10 จะได้ขดลวดมีลักษณะดังรูปที่ 4.12



รูปที่ 4.10 เครื่องขึ้นรูปขดลวด



รูปที่ 4.11 ขั้นตอนการขึ้นรูปขดลวด



รูปที่ 4.12 ขดลวดที่ขึ้นรูปสำเร็จแล้ว

การพันฉนวนครั้งที่ 1

ขั้นตอนการพันฉนวนจะแบ่งเป็นสองขั้นตอน ในขั้นตอนแรกจะนำขดลวดที่ขึ้นรูปเรียบร้อย แล้วมาพันด้วยฉนวนเฉพาะส่วนตรงของขดลวดเท่านั้น โดยการพันจะพันแบบซ้อนครึ่ง (Half Lap) สองครั้งซึ่งเท่ากับพันด้วยฉนวนสี่ชั้น จากนั้นจึงนำขดลวดที่พันไปเข้าเครื่องบีบอัดด้วยความร้อน (Heat Press) ด้วยความดัน 500 ปอนด์ต่อตารางนิ้ว และอุณหภูมิ 170 องศาเซลเซียสเป็นเวลา ประมาณ 30 นาที ดังรูปที่ 4.13 เพื่อให้อีพ็อกซี่เรซิ่นจากเนื้อฉนวนไหลซึมเข้าระหว่างชั้นของลวด ทองแดง ทำหน้าที่เป็นฉนวนระหว่างขดลวดแต่ละรอบป้องกันการลัดวงจรระหว่างขดลวดแต่ละ รอบ



รูปที่ 4.13 การบีบอัดฉนวนด้วยความร้อน ครั้งที่ 1

หลังจากการบีบอัดด้วยความร้อนครั้งที่ 1 จะได้ขดลวดดังรูปที่ 4.14 เนื้อฉนวนจะใสจน เห็นลวดทองแดงด้านใน ทำให้สามารถตรวจสอบด้วยตาปล่าวได้ว่ามีฟองอากาศเกิดขึ้นในระหว่าง กระบวนการทำการบีบอัดด้วยความร้อนหรือไม่



รูปที่ 4.14 ขดลวดหลังการทำการบีบอัดด้วยความร้อน ครั้งที่ 1

การพันฉนวนครั้งที่ 2

หลังจากการพันฉนวนและทำการบีบอัดด้วยความร้อนครั้งที่ 1 แล้ว จะนำขดลวดไปพัน ด้วยฉนวนแบบซ้อนครึ่งอีก 5 รอบ ซึ่งจะทำให้ได้จำนวนชั้นฉนวนที่พันรวมกับฉนวนที่พันครั้งแรก ด้วยเท่ากับ 14 ชั้น จากนั้นจึงพันด้วยวัสดุความต้านทานต่ำต้านการเกิดโคโรนา 1 รอบ เสร็จแล้ว จึงพันด้วยเทปเคลือบลดความเครียดที่ปลายแท่งสเตเตอร์ทั้งสองด้าน โดยให้เกยชั้นวัสดุความ ต้านทานต่ำต้านการเกิดโคโรนาเป็นระยะ 2 เซนติเมตร ขั้นสุดท้ายจึงพันด้วยเทปหดเพื่อช่วยบีบรัด ให้อีพ็อกซี่เรซิ่นไหลซึมระหว่างชั้น ป้องกันไม่ให้เกิดโพรงอากาศในเนื้อฉนวนดังรูปที่ 4.15 แล้วจึง นำไปเข้าเครื่องบีบอัดด้วยความร้อนอีกครั้งที่อุณหภูมิ 170 องศาเซลเซียส ความดัน 500 ปอนด์ ต่อตารางนิ้วเป็นเวลาประมาณ 30 นาที



รูปที่ 4.15 แท่งสเตเตอร์ที่พันฉนวนเรียบร้อยพร้อมเข้าเครื่องบีบอัดด้วยความร้อน



รูปที่ 4.16 ขั้นตอนการบีบอัดด้วยความร้อนครั้งที่ 2

4.4 การออกแบบการทดลอง

การออกแบบการทดลองจะเลือกแบบจำลองแท่งสเตอร์จำนวน 9 แท่ง โดยแบ่งออกเป็น 3 กลุ่มๆละ 3 แท่ง เพื่อนำไปทำแบบจำลองแต่ละประเภทคือ แบบจำลองที่ไม่มีจุดบกพร่องดังรูปที่ 4.1 จำนวน 3 แท่ง แบบจำลองจุดบกพร่องบริเวณสล็อต ดังรูปที่ 4.2 จำนวน 3 แท่ง และแบบ จำลองจุดบกพร่องบริเวณสล็อตดังรูปที่ 4.3 จำนวน 3 แท่ง แล้วนำไปทดสอบเพื่อเก็บข้อมูล การทดสอบใช้วงจรทดสอบตามรูปที่ 3.11 ก) โดยแสดงภาพการทดสอบจริงแสดงดังรูปที่ 4.16



อุปกรณ์ประกอบวงจรทดสอบ : 1) วัสดุทดสอบ (C_a) 2) อุปกรณ์รับสัญญาณ (CD) 3) ตัวเก็บประจุคับปลิง 1 nF (C_k) 4) ฟิลเตอร์ (Z_i) 5) หม้อแปลงทดสอบ (U)

รูปที่ 4.17 อุปกรณ์และการต่อวงจรสำหรับการทดสอบการปล่อยประจุบางส่วน

4.4.1 การทดสอบแบบจำลองที่ไม่มีจุดบกพร่อง

การทดสอบจะนำแท่งสเตเตอร์มาทำเป็นแบบจำลองที่ไม่มีจุดบกพร่องจำนวน 3 แท่ง แต่ ละแท่งชื่อว่า P1 P2 และ P3 นำแต่ละแท่งมาทำการทดสอบที่ระดับแรงดันไฟฟ้า 6.6 กิโลโวลต์ แท่งละ 20 ข้อมูล โดยการทดสอบจะบันทึกค่าอุณหภูมิขณะทดสอบและความชื้นสัมพัทธ์ไว้ด้วย

4.4.2 การทดสอบแบบจำลองจุดบกพร่องบริเวณสล็อต

การทดสอบแบบจำลองนี้จะเริ่มโดยการนำแท่งสเตเตอร์ ซึ่งแต่ละแท่งชื่อ S1 ,S2 และ S3 มาทดสอบก่อนทำให้เกิดจุดบกพร่องเพื่อเป็นข้อมูลไว้เปรียบเทียบกับตัวเองหลังจากทำการจำลอง ให้เกิดจุดบกพร่องแบบต่างๆ การทดสอบจะแบ่งเป็นการทดสอบย่อยต่างๆดังนี้

1) การทดสอบแบบจำลองก่อนทำให้เกิดจุดบกพร่อง โดยจะนำแท่งทดสอบแต่ละแท่งมา ทดสอบก่อนที่จะทำให้เกิดจุดบกพร่องเพื่อเก็บไว้เป็นข้อมูลสำหรับเปรียบเทียบกับตัวเอง แต่ละ แท่งจะเก็บข้อมูล 20 ครั้ง ที่แรงดันไฟฟ้า 6.6 กิโลโวลต์

2) การทดสอบการเกิดการปล่อยประจุบางส่วนบริเวณสล็อตเมื่อจุดบกพร่องมีขนาดต่างๆ การทดสอบนี้ทำเพื่อดูผลของการเปลี่ยนแปลงขนาดจุดบกพร่องที่มีผลต่อการเกิดการปล่อยประจุ บางส่วนว่ามีความสัมพันธ์กันอย่างไร จุดบกพร่องจะมี 3 ขนาด แต่ละขนาดจะเก็บข้อมูล 20 ครั้งที่ แรงดันไฟฟ้า 6.6 กิโลโวลต์

 การทดสอบการเกิดการปล่อยประจุบางส่วนบริเวณสล็อตที่แรงดันไฟฟ้าต่างๆ เพื่อ ศึกษาผลของแรงดันไฟฟ้าตกคร่อมโพรงอากาศกับการเกิดการปล่อยประจุบางส่วน โดยการ ทดสอบจะเลือกทดสอบจากแท่งทดสอบแต่ละแท่งที่ขนาดจุดบกพร่องเพียงขนาดเดียวเท่านั้น และ แท่งอื่นก็จะทดสอบที่ขนาดจุดบกพร่องต่างกันไป จะทำการทดสอบที่แรงดันไฟฟ้าสองระดับคือ
 และ 8.0 กิโลโวลต์ และเก็บครั้งละ 20 ข้อมูล

 การทดสอบเพื่อศึกษาผลของความชื้นที่มีต่อการเกิดการปล่อยประจุบางส่วน เนื่อง จากบริเวณที่ทดสอบไม่สามารถควบคุมความชื้นได้เพราะอยู่ในระบบเปิด และความชื้นมีการ เปลี่ยนแปลงในแต่ละช่วงเวลาของวัน การทดสอบจึงรอทำที่ระดับความชื้นสัมพัทธ์ที่ต้องการ และ แต่ละค่าความชื้นสัมพัทธ์จะเก็บข้อมูล 20 ครั้ง

4.4.3 การทดสอบแบบจำลองจุดบกพร่องบริเวณส่วนพ้นร่อง

การทดสอบแบบจำลองนี้ จะนำแท่งสเตเตอร์ซึ่งแต่ละแท่งชื่อ E1 E2 และ E3 มาทดสอบ ก่อนทำให้เกิดจุดบกพร่อง เพื่อใช้เป็นข้อมูลสำหรับเปรียบเทียบกับตัวเองหลังทำการจำลองให้เกิด จุดบกพร่องแบบต่างๆเช่นเดียวกับการทดสอบแบบจำลองจุดบกพร่องบริเวณสล็อต การทดสอบ จะแบ่งเป็นการทดสอบย่อยต่างๆดังนี้
การทดสอบแบบจำลองก่อนทำให้เกิดจุดบกพร่อง โดยจะนำแท่งทดสอบแต่ละแท่ง มาทดสอบก่อนที่จะทำให้เกิดจุดบกพร่อง เพื่อเก็บไว้เป็นข้อมูลสำหรับเปรียบเทียบกับตัวเอง แต่ละ แท่งจะเก็บข้อมูล 20 ครั้ง ที่แรงดันไฟฟ้า 6.6 กิโลโวลต์

 การทดสอบแบบจำลองจุดบกพร่องบริเวณส่วนพ้นร่องแบบที่ 1 โดยทำการขูดรอยต่อ ระหว่างชั้นวัสดุความต้านทานต่ำต้านการเกิดโคโรนาและเทปเคลือบลดความเครียดออกบางส่วน ทำการเก็บข้อมูลแท่งละ 20 ครั้ง ที่แรงดันไฟฟ้า 6.6 กิโลโวลต์

 การทดสอบแบบจำลองจุดบกพร่องบริเวณส่วนพ้นร่องแบบที่ 2 โดยทำการขูดรอยต่อ ระหว่างชั้นวัสดุความต้านทานต่ำต้านการเกิดโคโรนาและเทปเคลือบลดความเครียดออกโดยรอบ ทำการเก็บข้อมูลแท่งละ 20 ครั้ง ที่แรงดันไฟฟ้า 6.6 กิโลโวลต์



รูปที่ 4.18 ภาพแสดงการจำลองให้เกิดจุดบกพร่องแบบต่างๆ

เพื่อประกอบความเข้าใจในการทำแบบจำลองรูปที่ 4.17 แสดงภาพการจำลองให้เกิดจุด บกพร่องแบบต่างๆ รูปที่ 4.17 ก) แสดงแท่งสเตเตอร์ก่อนทำให้เกิดจุดบกพร่อง รูปที่ 4.17 ข) แสดงแท่งสเตเตอร์ที่ขูดผิวชั้นวัสดุความต้านทานต่ำต้านการเกิดโคโรนา จำลองให้เกิดจุดบกพร่อง ในสล็อต รูปที่ 4.17 ค) และ ง) แสดงแท่งสเตเตอร์ที่จำลองให้เกิดจุดบกพร่องบริเวณส่วนพ้นร่อง โดยการขูดบริเวณรอยต่อออกเพียงบางส่วนและ ขูดออกโดยรอบตามลำดับ

บทที่ 5

ผลการทดสอบและการวิเคราะห์ผล

จากการทดสอบแบบจำลองจุดบกพร่องแบบต่างๆ จะนำผลการทดสอบมาวิเคราะห์ซึ่ง แบ่งเป็นการวิเคราะห์ด้วยตาโดยดูความแตกต่างของรูปแบบการกระจายข้อมูลแบบต่างๆ เพื่อที่จะ หารูปแบบซึ่งเป็นเอกลักษณ์เฉพาะของแบบจำลองจุดบกพร่องแต่ละแบบ ส่วนการวิเคราะห์อีกรูป แบบหนึ่งคือ การวิเคราะห์โดยการคำนวณพารามิเตอร์ทางสถิติเพื่อนำมาเปรียบเทียบดูการเปลี่ยน แปลงค่าของพารามิเตอร์ต่างๆเมื่อจำลองให้เกิดจุดบกพร่องแต่ละประเภทบนแบบจำลองที่ทำการ ศึกษา

5.1 การวิเคราะห์รูปแบบการกระจายข้อมูลด้วยตา

การวิเคราะห์รูปแบบการกระจายข้อมูลของการปล่อยประจุบางส่วนแบบต่างๆด้วยตาจะ ประกอบด้วย การวิเคราะห์รูปแบบการกระจายข้อมูลแบบสามมิติ ซึ่งแสดงความสัมพันธ์ระหว่าง ค่าขนาดของพัลส์ของการปล่อยประจุบางส่วน (q) เฟส (ϕ) และจำนวนพัลส์ (n) ที่เกิดขึ้น H_n(ϕ ,q) และการวิเคราะห์รูปแบบการกระจายแบบสองมิติซึ่งประกอบด้วย การกระจายขนาด พัลส์สูงสุดตามมุมเฟส H_{qmax}(ϕ) การกระจายขนาดพัลส์เฉลี่ยตามมุมเฟส H_q(ϕ) การกระจาย จำนวนครั้งที่เกิดพัลส์ซ้ำตามมุมเฟส H_n(ϕ) การกระจายจำนวนครั้งที่เกิดพัลส์ซ้ำตามขนาด H(q) และการกระจายจำนวนครั้งที่เกิดพัลส์ซ้ำตามพลังงานของการปล่อยประจุบางส่วน H(p) โดยรูปแบบการกระจายข้อมูลเหล่านี้จะมีลักษณะที่แตกต่างกันออกไป ตามสาเหตุของการเกิดการ ปล่อยประจุบางส่วนในแต่ละตำแหน่งของขดลวดสเตเตอร์

5.1.1 ผลการทดสอบแบบจำลองแบบต่างๆโดยดูจากการกระจายข้อมูลแบบสามมิติและ สองมิติ

5.1.1.1 ผลการทดสอบแบบจำลองที่ไม่มีจุดบกพร่อง

การทดสอบแบบจำลองที่ไม่มีจุดบกพร่อง P1,P2 และ P3 ทำการทดสอบที่แรงดันไฟฟ้า 6.6 กิโลโวลต์ อุณหภูมิขณะทำการทดสอบประมาณ 30 องศาเซลเซียสและความชื้นสัมพัทธ์ ประมาณ 40 % ซึ่งผลการทดสอบแสดงในรูปที่ 5.1 ถึง 5.3 ตามลำดับ



รูปที่ 5.1 ผลการทดสอบแบบจำลองที่ไม่มีจุดบกพร่อง P1



รูปที่ 5.2 ผลการทดสอบแบบจำลองที่ไม่มีจุดบกพร่อง P2



รูปที่ 5.3 ผลการทดสอบแบบจำลองที่ไม่มีจุดบกพร่อง P3

จากผลการทดสอบแบบจำลองที่ไม่มีจุดบกพร่อง สามารถสรุปรูปแบบการกระจายข้อมูล แบบต่างๆที่แสดงถึงเอกลักษณ์เฉพาะของแบบจำลองที่ไม่มีจุดบกพร่องได้ดังนี้

 รูปแบบการกระจายแบบสามมิติ H_n(\$\phi,q\$) การเกิดการปล่อยประจุบางส่วน พัลส์ส่วน ใหญ่จะมีขนาดประจุต่ำและจำนวนครั้งการเกิดจะสูงกว่าพัลส์ที่มีขนาดประจุสูงๆ การเกิดการ ปล่อยประจุบางส่วนจะอยู่ที่มุมเฟสประมาณ 0 ถึง 90 องศา และ 180 ถึง 270 องศาเป็นส่วนใหญ่ มีเพียงส่วนน้อยที่เกิดนอกเหนือมุมเฟสดังกล่าว

 2) รูปแบบการกระจายแบบสองมิติ H_{qn}(\$\phi\$) ค่าประจุเฉลี่ยค่อนข้างจะสม่ำเสมอมีค่าไม่ แตกต่างกันมากนักตลอดช่วงมุมเฟส 0-90 องศา และ 180-270 องศา และมีค่าไม่สูง

3) รูปแบบการกระจายแบบสองมิติ H_n(\u03c6) มีลักษณะการกระจายข้อมูลคล้ายการกระจาย ข้อมูลแบบปกติ (Normal Distribution) ที่มียอดค่อนข้างแหลม ค่ายอด (Peak) จะอยู่ที่มุมเฟส ประมาณ 45 องศา และ 225 องศา

4) รูปแบบการกระจายแบบสองมิติ H(q) ที่ขนาดประจุต่ำๆจำนวนครั้งที่เกิดการปล่อย ประจุบางส่วนจะมีค่าสูงและจะลดลงอย่างรวดเร็วเมื่อขนาดประจุมีค่าสูงขึ้น

5) รูปแบบการกระจายแบบสองมิติ H(p) จำนวนครั้งการปล่อยประจุบางส่วนสูงสุดจะเกิด ที่ค่าพลังงานการปล่อยประจุบางส่วนต่ำ และจะลดลงอย่างรวดเร็วที่ค่าพลังงานการปล่อยประจุ บางส่วนสูงขึ้น รูปแบบการกระจายข้อมูลจะเป็นการกระจายข้อมูลที่มีลักษณะเป็นยอดเดียว

5.1.1.2 ผลการทดสอบแบบจำลองจุดบกพร่องบริเวณสล็อต

5.1.1.2.1 ผลการทดสอบแบบจำลองจุดบกพร่องบริเวณสล็อตที่มีขนาดต่าง ๆ

 แบบจำลองจุดบกพร่องบริเวณสล็อต S1 ทำการทดสอบที่แรงดันไฟฟ้า 6.6 กิโลโวลต์ อุณหภูมิทดสอบประมาณ 30 องศาเซลเซียสและความชื้นสัมพัทธ์ประมาณ 60 % โดยแบบจำลอง S1 จะทำการทดสอบก่อนทำให้เกิดจุดบกพร่องเพื่อไว้เปรียบเทียบ จากนั้นจึงทำให้เกิดจุดบกพร่อง แบบที่ 1 โดยทำให้เกิดจุดบกพร่องขนาด 2x5 ตารางเซนติเมตร จุดบกพร่องแบบที่ 2 ขนาด 2x10 ตารางเซนติเมตรและจุดบกพร่องแบบที่ 3 ขนาด 2x15 ตารางเซนติเมตร ซึ่งผลการทดสอบแสดง ในรูปที่ 5.4 ถึง 5.7 ตามลำดับ



รูปที่ 5.4 ผลการทดสอบแบบจำลอง S1ก่อนทำให้เกิดจุดบกพร่องบริเวณสล็อต



รูปที่ 5.5 ผลการทดสอบแบบจำลอง S1 แบบที่ 1ขนาดจุดบกพร่อง 2x5 ตารางเซนติเมตร



รูปที่ 5.6 ผลการทดสอบแบบจำลอง S1 แบบที่ 2 ขนาดจุดบกพร่อง 2x10 ตารางเซนติเมตร



รูปที่ 5.7 ผลการทดสอบแบบจำลอง S1แบบที่ 3 ขนาดจุดบกพร่อง 2x15 ตารางเซนติเมตร

2) แบบจำลองจุดบกพร่องบริเวณสล็อต S2 ทำการทดสอบที่แรงดันไฟฟ้า 6.6 กิโลโวลต์ อุณหภูมิทดสอบประมาณ 30 องศาเซลเซียส และความชื้นสัมพัทธ์ประมาณ 60 % โดยจะทดสอบ แบบจำลอง S2ก่อนทำให้เกิดจุดบกพร่อง จากนั้นจึงทำให้เกิดจุดบกพร่องแบบที่ 1 โดยทำให้เกิด จุดบกพร่องขนาด 2x10 ตารางเซนติเมตร จุดบกพร่องแบบที่ 2 ขนาด 2x20 ตารางเซนติเมตร และ จุดบกพร่องแบบที่ 3 ขนาด 2x30 ตารางเซนติเมตร ซึ่งผลการทดสอบแสดงในรูปที่ 5.8 ถึง 5.11 ตามลำดับ



รูปที่ 5.8 ผลการทดสอบแบบจำลอง S2 ก่อนทำให้เกิดจุดบกพร่องบริเวณสล็อต



รูปที่ 5.9 ผลการทดสอบแบบจำลอง S2 แบบที่ 1 ขนาดจุดบกพร่อง 2x10 ตารางเซนติเมตร



รูปที่ 5.10 ผลการทดสอบแบบจำลอง S2 แบบที่ 2 ขนาดจุดบกพร่อง 2x20 ตารางเซนติเมตร



รูปที่ 5.11 ผลการทดสอบแบบจำลอง S2 แบบที่ 3 ขนาดจุดบกพร่อง 2x30 ตารางเซนติเมตร

3) แบบจำลองจุดบกพร่องบริเวณสล็อต S3 ทำการทดสอบที่แรงดันไฟฟ้า 6.6 กิโลโวลต์ อุณหภูมิทดสอบประมาณ 30 องศาเซลเซียสและความชื้นสัมพัทธ์ประมาณ 40 % การทดสอบจะ ทำการทดสอบแบบจำลอง S3 ก่อนทำให้เกิดจุดบกพร่อง จากนั้นจึงทำให้เกิดจุดบกพร่อง 4 ระดับ คือจุดบกพร่องแบบที่ 1 ขนาด 2x5 ตารางเซนติเมตร จุดยกพร่องแบบที่ 2 ขนาด 2x7.5 ตาราง เซนติเมตร จุดบกพร่องแบบที่ 3 ขนาด 2x10 ตารางเซนติเมตร และจุดบกพร่องแบบที่ 4 ขนาด 2x15 ตารางเซนติเมตร ผลการทดสอบแสดงในรูปที่ 5.12 ถึง 5.16 ตามลำดับ



รูปที่ 5.12 ผลการทดสอบแบบจำลอง S3 ก่อนทำให้เกิดจุดบกพร่องบริเวณสล็อต



รูปที่ 5.13 ผลการทดสอบแบบจำลอง S3 แบบที่ 1 ขนาดจุดบกพร่อง 2x5 ตารางเซนติเมตร



รูปที่ 5.14 ผลการทดสอบแบบจำลอง S3 แบบที่ 2 ขนาดจุดบกพร่อง 2x7.5 ตารางเซนติเมตร



รูปที่ 5.15 ผลการทดสอบแบบจำลอง S3 แบบที่ 3 ขนาดจุดบกพร่อง 2x10 ตารางเซนติเมตร



รูปที่ 5.16 ผลการทดสอบแบบจำลอง S3 แบบที่ 4 ขนาดจุดบกพร่อง 2x15 ตารางเซนติเมตร

จากผลการทดสอบสามารถสรุปรูปแบบการกระจายข้อมูลแบบต่างๆที่แสดงถึงเอกลักษณ์ เฉพาะของแบบจำลองจุดบกพร่องบริเวณสล็อตได้ดังนี้

 รูปแบบการกระจายแบบสามมิติ H_n(Ø,q) การปล่อยประจุบางส่วนที่เกิดขึ้นที่ขนาด ประจุต่ำ ก่อนทำให้เกิดจุดบกพร่องจะมีค่ายอดที่มุมเฟสประมาณ 45 องศา และ 225 องศาแต่เมื่อ ทำให้เกิดจุดบกพร่องจะเริ่มแยกออกเป็นสองยอด และจะเกิดการปล่อยประจุบางส่วนที่ขนาด ประจุสูงขึ้นด้วยเมื่อเทียบกับแบบจำลองก่อนทำให้เกิดจุดบกพร่อง เมื่อขนาดจุดบกพร่องใหญ่ขึ้น จะเห็นได้ชัดเจนว่าการกระจายข้อมูลจะแตกออกเป็นสองยอด โดยค่ายอดอยู่ที่มุมเฟสใกล้ 360 องศา และ 90 องศาในแรงดันไฟฟ้าช่วงไซเคิลบวก ที่มุมเฟสใกล้ 180 องศา และ 270 องศา ใน แรงดันไฟฟ้าช่วงไซเคิลลบ ส่วนค่ายอดที่มุมเฟสเดิม คือที่ 45 องศา และ 225 องศา ที่ขนาดประจุ ต่ำจะไม่มีพัลส์เกิดขึ้นทำให้มีลักษณะเว้าเข้าไปดังรูป 5.16

 รูปแบบการกระจายแบบสองมิติ H_{qn}(\$\phi\$) ค่าขนาดประจุเฉลี่ยของการปล่อยประจุบาง ส่วนสูงขึ้นเนื่องจากเกิดการปล่อยประจุบางส่วนที่ขนาดประจุสูงขึ้น และค่าขนาดประจุเฉลี่ยจะสูง ขึ้นจนเห็นได้ชัดเจนเมื่อขนาดจุดบกพร่องใหญ่ขึ้น

รูปแบบการกระจายแบบสองมิติ H_n(\$\phi\$) จากเดิมก่อนทำให้เกิดจุดบกพร่องจะมียอด
ค่อนข้างแหลม เมื่อเกิดจุดบกพร่องยอดจะมนขึ้น และจะมนมากยิ่งขึ้นตามขนาดจุดบกพร่องที่
ใหญ่ขึ้น

4) รูปแบบการกระจายแบบสองมิติ H(q) จากเดิมก่อนทำให้เกิดจุดบกพร่องจะมีค่ายอดที่ ค่าประจุต่ำสุด แต่เมื่อเกิดจุดบกพร่องค่ายอดจะเลื่อนไปที่ค่าประจุสูงขึ้น มองเห็นลักษณะเป็นเนิน ดังรูปที่ 5.7 ในชิ้นทดสอบ S1 และในชิ้นทดสอบ S3 ซึ่งการปล่อยประจุบางส่วนมีค่าสูงจะมองเห็น เป็นสองยอด โดยมียอดแหลมที่ค่าประจุต่ำสุด และอีกยอดซึ่งมีลักษณะเป็นเนินที่ค่าประจุสูงขึ้น และจุดยอดของเนินมีแนวโน้มจะเลื่อนไปที่ขนาดค่าประจุสูงขึ้นเมื่อจุดบกพร่องมีขนาดใหญ่ขึ้น

5) รูปแบบการกระจายแบบสองมิติ H(p) พลังงานการปล่อยประจุจะมีลักษณะแตกเป็น สองยอดซึ่งจะเห็นได้ชัดเจนในชิ้นทดสอบ S3

5.1.1.2.2 ผลการทดสอบแบบจำลองจุดบกพร่องบริเวณสล็อตที่ความชื้นต่าง ๆ

การทดสอบทำการเปรียบเทียบการเกิดการปล่อยประจุบางส่วนในแบบจำลองจุดบกพร่อง บริเวณสล็อต S3 แบบที่ 4 ขนาดจุดบกพร่อง 2 x 15 ตารางเซนติเมตร ที่แรงดันไฟฟ้า 6.6 กิโลโวลต์ อุณหภูมิประมาณ 30 องศาเซลเซียส และความชื้นสัมพัทธ์ 3 ระดับคือ 40 %, 60% และ 70% ผลการทดสอบแสดงดังรูปที่ 5.17 ถึง 5.19



รูปที่ 5.17 ผลการทดสอบแบบจำลอง S3 ที่ความชื้นสัมพัทธ์ 40 %



รูปที่ 5.18 ผลการทดสอบแบบจำลอง S3 ที่ความชื้นสัมพัทธ์ 60 %



รูปที่ 5.19 ผลการทดสอบแบบจำลอง S3 ที่ความชื้นสัมพัทธ์ 70 %

ผลการทดสอบพบว่า ที่ความชื้นสัมพัทธ์ต่ำการเกิดการปล่อยประจุบางส่วนจะเกิดมาก กว่าที่ความชื้นสัมพัทธ์สูงดังรูปที่ 5.17 ถึง 5.19 เมื่อความชื้นสัมพัทธ์สูงมาก (70%) แทบจะมองไม่ เห็นรูปแบบการกระจายที่เป็นเอกลักษณ์บ่งบอกถึงการเกิดการปล่อยประจุบางส่วนบริเวณสล็อต เลย แต่จะมีลักษณะคล้ายรูปแบบการกระจายข้อมูลของแบบจำลองที่ไม่มีจุดบกพร่องมากกว่า ทั้ง นี้เนื่องมาจากอากาศที่มีความชื้นสัมพัทธ์ต่ำจะเกิดประจุไฟฟ้าสถิตย์ และประจุไฟฟ้าสถิตย์นี้เองที่ เป็นประจุเริ่มต้นในปรากฏการณ์ของการเกิดการปล่อยประจุบางส่วน ดังนั้นการเกิดการปล่อย ประจุบางส่วนที่ความชื้นสัมพัทธ์ต่ำจึงทำให้พัลส์ที่เกิดขึ้นมีขนาดประจุสูงกว่าที่ความชื้นสัมพัทธ์ สูงๆ

5.1.1.2.3 ผลการทดสอบแบบจำลองจุดบกพร่องบริเวณสล็อตที่แรงดันไฟฟ้า 6.6 และ 8.0 กิโลโวลต์

การทดสอบเพื่อเปรียบเทียบความแตกต่างของการเกิดการปล่อยประจุบางส่วนบริเวณส ล็อตเมื่อความเข้มสนามไฟฟ้าตกคร่อมโพรงอากาศต่างกัน การทดสอบทำที่แรงดันไฟฟ้า 2 ระดับ คือ 6.6 และ 8.0 กิโลโวลต์ อุณหภูมิทดสอบประมาณ 30 องศาเซลเซียส และจะทดสอบที่ขนาด ของจุดบกพร่องของแบบจำลองแต่ละชิ้นแตกต่างกันไปดังนี้

 แบบจำลองจุดบกพร่องบริเวณสล็อต S1 เลือกทดสอบโดยใช้แบบจำลองแบบที่ 1 ขนาดจุดบกพร่อง 2 x 5 ตารางเซนติเมตร ความชื้นสัมพัทธ์ 60% ผลการทดสอบแสดงดังรูปที่
5.20 และ 5.21



รูปที่ 5.20 ผลการทดสอบแบบจำลอง S1ที่แรงดันไฟฟ้า 6.6 kV



รูปที่ 5.21 ผลการทดสอบแบบจำลอง S1ที่แรงดันไฟฟ้า 8.0 kV

 แบบจำลองจุดบกพร่องบริเวณสล็อต S2 เลือกทดสอบโดยใช้แบบจำลองแบบที่ 2 ขนาดจุดบกพร่อง 2 x 20 ตารางเซนติเมตร ความชื้นสัมพัทธ์ 60% ผลการทดสอบแสดงดังรูปที่
5.22 และ 5.23



รูปที่ 5.22 ผลการทดสอบแบบจำลอง S2 ที่แรงดันไฟฟ้า 6.6 kV



รูปที่ 5.23 ผลการทดสอบแบบจำลอง S2 ที่แรงดันไฟฟ้า 8.0 kV

 แบบจำลองจุดบกพร่องบริเวณสล็อต S3 เลือกทดสอบโดยใช้แบบจำลองแบบที่ 3 ขนาดจุดบกพร่อง 2 x 10 ตารางเซนติเมตร ความชื้นสัมพัทธ์ 40% ผลการทดสอบแสดงดังรูปที่
5.24 และ 5.25



รูปที่ 5.24 ผลการทดสอบแบบจำลอง S3 ที่แรงดันไฟฟ้า 6.6 kV



รูปที่ 5.25 ผลการทดสอบแบบจำลอง S3 ที่แรงดันไฟฟ้า 8.0 kV

การวิเคราะห์ความแตกต่างของการเกิดการปล่อยประจุบางส่วนบริเวณที่ระดับแรงดันต่าง กัน ซึ่งในการทดสอบนี้ใช้ระดับแรงดันต่างกันมากพอสมควร แต่การวิเคราะห์รูปแบบการกระจาย ข้อมูลด้วยตาไม่สามารถเห็นผลความแตกต่างได้อย่างชัดเจน

5.1.1.3 ผลการทดสอบแบบจำลองจุดบกพร่องบริเวณส่วนพ้นร่อง

การทดสอบแบบจำลองจุดบกพร่องบริเวณส่วนพันร่อง E1,E2 และ E3 จะศึกษาการเกิด การปล่อยประจุบางส่วนบริเวณส่วนพันร่อง โดยการทำแบบจำลองสองกรณีคือกรณีแรกจะทำการ ขูดผิวฉนวนระหว่างรอยต่อของชั้นวัสดุความต้านทานต่ำต้านการเกิดโคโรนาในสล็อต และชั้น เทปเคลือบลดความเครียดต้านการเกิดโคโรนาบริเวณส่วนพันร่องออกเฉพาะบริเวณด้านข้างทั้ง สองด้านที่ติดกับแท่งอะลูมิเนียมซึ่งใช้จำลองเป็นแกนสเตเตอร์ กรณีที่สองจะทำการขูดบริเวณรอย ต่อให้แยกออกจากกันโดยรอบ ซึ่งในกรณีนี้ชั้นเคลือบลดความเครียดต้านการเกิดโคโรนาบริเวณ ส่วนพ้นร่องจะไม่ต่อลงกราวด์ และทำการเปรียบเทียบผลความแตกต่างของแบบจำลองดังกล่าว ทั้งสองประเภทเทียบกับแบบจำลองในตอนแรกที่ยังไม่ทำให้เกิดจุดบกพร่องขึ้น แบบจำลองแต่ละ ชิ้นมีรายละเอียดการทดสอบดังนี้

 แบบจำลองจุดบกพร่องบริเวณส่วนพ้นร่อง E1 การทดสอบที่แรงดัน 6.6 กิโลโวลต์ อุณหภูมิทดสอบประมาณ 30 องศาเซลเซียส และความชื้นสัมพัทธ์ 60% ผลการทดสอบแสดง ดังรูปที่ 5.26 ถึง 5.28



รูปที่ 5.26 ผลการทดสอบแบบจำลอง E1 ก่อนทำให้เกิดจุดบกพร่องบริเวณส่วนพ้นร่อง



รูปที่ 5.27 ผลการทดสอบแบบจำลอง E1 (ขูดรอยต่อออกไม่รอบด้าน)



รูปที่ 5.28 ผลการทดสอบแบบจำลอง E1 (ขูดรอยต่อออกรอบด้าน)

 แบบจำลองจุดบกพร่องบริเวณส่วนพ้นร่อง E2 ทำการทดสอบที่แรงดัน 6.6 กิโลโวลต์ อุณหภูมิทดสอบประมาณ 30 องศาเซลเซียสและความชื้นสัมพัทธ์ 60% ผลการทดสอบแสดงดัง รูปที่ 5.29 ถึง 5.31



รูปที่ 5.29 ผลการทดสอบแบบจำลอง E2 ก่อนทำให้เกิดจุดบกพร่องบริเวณส่วนพ้นร่อง



รูปที่ 5.30 ผลการทดสอบแบบจำลอง E2 (ขูดรอยต่อออกไม่รอบด้าน)



รูปที่ 5.31 ผลการทดสอบแบบจำลอง E2 (ขูดรอยต่อออกรอบด้าน)

 แบบจำลองจุดบกพร่องบริเวณส่วนพ้นร่อง E3 ทำการทดสอบที่แรงดัน 6.6 กิโลโวลต์ อุณหภูมิทดสอบประมาณ 30 องศาเซลเซียส และความชื้นสัมพัทธ์ 60% ผลการทดสอบแสดงดัง รูปที่5.32 ถึง 5.34



รูปที่ 5.32 ผลการทดสอบแบบจำลอง E3 ก่อนทำให้เกิดจุดบกพร่องบริเวณส่วนพ้นร่อง



รูปที่ 5.33 ผลการทดสอบแบบจำลอง E3 (ขูดรอยต่อออกไม่รอบด้าน)



รูปที่ 5.34 ผลการทดสอบแบบจำลอง E3 (ขูดรอยต่อออกรอบด้าน)

การทดสอบแบบจำลองจุดบกพร่องบริเวณส่วนพ้นร่องจะพบว่า แบบจำลองจุดบกพร่อง บริเวณส่วนพ้นร่องแบบที่ 1 การวิเคราะห์รูปแบบการกระจายข้อมูลแบบต่างๆด้วยตาไม่พบความ แตกต่างกับรูปแบบการกระจายข้อมูลของแบบจำลองก่อนทำให้เกิดจุดบกพร่องบริเวณส่วนพ้น ร่อง และแบบจำลองจุดบกพร่องบริเวณส่วนพ้นร่องแบบที่ 2 สามารถสรุปผลการทดสอบได้ดังนี้

1) รูปแบบการกระจายแบบสามมิติ H_n(*φ*,q) จะมีลักษณะคล้ายคลึงกับแบบจำลองที่ไม่มี จุดบกพร่องแต่จะมีช้อแตกต่างที่เห็นได้ชัดเจนอย่างหนึ่งคือจำนวนพัลส์ที่เกิดจะสูงขึ้นในกรณีที่เกิด การปล่อยประจุบางส่วนในบริเวณนี้อย่างรุนแรง จำนวนพัลส์เมื่อเทียบกับตอนที่ยังไม่เกิดจุดบก พร่องจะสูงขึ้นหลายเท่าดังรูปที่ 5.31

 2) รูปแบบการกระจายแบบสองมิติ H_{qn}(\$\phi\$) ค่าเฉลี่ยขนาดประจุของการปล่อยประจุบาง ส่วนจะมีค่าสูงมากแถวๆมุมเฟส 180 องศา และ 360 องศา

3) รูปแบบการกระจายแบบสองมิติ H(p) พลังงานการปล่อยประจุจะคล้ายแบบจำลองที่ ไม่มีจุดบกพร่องแต่จะแตกต่างกันคือ จะเกิดการปล่อยประจุบางส่วนที่ค่าพลังงานการปล่อยประจุ สูงขึ้นด้วยแต่จำนวนครั้งที่เกิดจะไม่สูงนักเมื่อเทียบจำนวนครั้งการปล่อยประจุบางส่วนสูงสุด แต่ก็ พอจะสังเกตเห็นได้

5.1.2 ผลการทดสอบแบบจำลองต่างๆโดยดูจากการแสดงผลสัญญาณบนฐานเวลาแบบ เชิงเส้น (Linear Time Scale)

การทดสอบแบบจำลองแต่ละประเภทจะทำการบันทึกการแสดงผลสัญญาณบนฐานเวลา แบบเชิงเส้น เพื่อดูความแตกต่างเฉพาะของแบบจำลองแต่ละประเภทผลการทดสอบแสดงดังรูปที่ 5.35 ถึง 5.37



รูปที่ 5.35 แสดงผลสัญญาณบนฐานเวลาแบบเชิงเส้นของแบบจำลองที่ไม่มีจุดบกพร่อง



รูปที่ 5.36 แสดงผลสัญญาณบนฐานเวลาแบบเชิงเส้นของแบบจำลองจุดบกพร่องบริเวณสล็อต









รูปที่ 5.37 แสดงผลสัญญาณบนฐานเวลาแบบเชิงเส้นของแบบจำลองจุดบกพร่อง บริเวณส่วนพ้นร่อง

การแสดงผลสัญญาณบนฐานเวลาแบบเชิงเส้นของแบบจำลองทั้ง 3 ประเภท จะมี ลักษณะที่แตกต่างกันดังนี้5

 แบบจำลองที่ไม่มีจุดบกพร่อง ขนาดพัลส์จะมีค่าค่อนข้างต่ำและเกิดน้อย พัลส์ที่มีค่า สูงสุดและต่ำสุดมีค่าแตกต่างกันไม่มาก พัลส์ส่วนใหญ่เกิดในช่วงมุมเฟส 0 ถึง 90 องศาและ 180 ถึง 270 องศา

 แบบจำลองจุดบกพร่องบริเวณสล็อต ขนาดพัลส์จะมีค่าแตกต่างกันหลายระดับและ เกิดมากพัลส์ส่วนใหญ่เกิดในช่วงมุมเฟส 0 ถึง 90 องศาและ 180 ถึง 270 องศา และจะสังเกตเห็น พัลส์บางส่วนเกิดขึ้นที่ก่อนมุมเฟส 180 และ 360 องศา

 แบบจำลองจุดบกพร่องบริเวณส่วนพ้นร่อง พบว่าพัลส์ที่มีขนาดต่ำจะเกิดมากและ ขนาดพัลส์จะมีค่าค่อนข้างใกล้เคียงกัน ไม่แตกต่างกันมากนักเหมือนกรณีแบบจำลองที่ไม่มีจุดบก พร่อง แต่จำนวนพัลส์จะสูงกว่า และจะมีพัลส์อีกจำนวนหนึ่งซึ่งไม่มากนักแต่จะมีขนาดประจุสูง มาก เกิดอยู่แถวรอบๆมุมเฟส 180 และ 360 องศา

5.2 ผลการทดสอบแบบจำลองแบบต่าง ๆด้วยค่าพารามิเตอร์ทางสถิติ

5.2.1 แบบจำลองจุดบกพร่องบริเวณสล็อต

ผลการทดสอบทำการเปรียบค่าพารามิเตอร์ของแบบจำลองบริเวณสล็อตแต่ละชิ้น โดย เทียบกับตัวเองก่อนที่จะทำให้เกิดจุดบกพร่องขึ้น เนื่องจากชิ้นทดสอบแต่ละชิ้นจะมีมาตรฐานใน การผลิตที่แตกต่างกันไป

5.2.1.1แบบจำลองจุดบกพร่องบริเวณสล็อตที่มีขนาดต่าง ๆกัน

แบบจำลองจุดบกพร่องบริเวณสล็อต S1 ทำการทดสอบที่แรงดันไฟฟ้า 6.6 กิโลโวลต์ อุณหภูมิประมาณ 30 องศาเซลเซียสและความชื้นสัมพัทธ์ประมาณ 60 % จำลองให้เกิดจุดบก พร่อง 3 ระดับโดยการขูดผิวชั้นวัสดุความต้านทานต่ำต้านการเกิดโคโรนาออกแบบที่ 1 ขนาดจุด บกพร่อง 2x5 ตารางเซนติเมตร แบบที่ 2 ขนาดจุดบกพร่อง 2x10 ตารางเซนติเมตร แบบที่ 3 ขนาดจุดบกพร่อง 2x10 ตารางเซนติเมตร

แบบจำลองจุดบกพร่องบริเวณสล็อต S2 ทำการทดสอบที่แรงดันไฟฟ้า 6.6 กิโลโวลต์ อุณหภูมิประมาณ 30 องศาเซลเซียสและความชื้นสัมพัทธ์ประมาณ 60 % จำลองให้เกิดจุดบก พร่อง 3 ระดับคือ แบบที่ 1 จุดบกพร่องขนาด 2x10 ตารางเซนติเมตร แบบที่ 2 จุดบกพร่องขนาด 2x20 ตารางเซนติเมตร แบบที่ 3 ขนาดจุดบกพร่อง 2x30 ตารางเซนติเมตร

แบบจำลองจุดบกพร่องบริเวณสล็อต S3 ทำการทดสอบที่แรงดันไฟฟ้า 6.6 กิโลโวลต์ อุณหภูมิประมาณ 30 องศาเซลเซียสและความชื้นสัมพัทธ์ประมาณ 40 % จำลองให้เกิดจุดบก พร่อง 4 ระดับคือ แบบที่ 1 จุดบกพร่องขนาด 2x5 ตารางเซนติเมตร แบที่ 2 จุดบกพร่องขนาด 2x7.5 ตารางเซนติเมตร แบบที่ 3 จุดบกพร่องขนาด 2x10 ตารางเซนติเมตร และแบบที่ 4 จุดบก พร่องขนาด 2x15 ตารางเซนติเมตร



1) ผลการทดสอบโดยการวิเคราะห์ค่า Skewness ของ H_{an}(**φ**)

รูปที่ 5.38 การวิเคราะห์ค่า Skewness ของ H_{an}(**φ**)กับจุดบกพร่องขนาดต่างๆในสล็อต

2) ผลการทดสอบโดยการวิเคราะห์ค่า Kurtosisของ H_{an}(**φ**)



รูปที่ 5.39 การวิเคราะห์ค่า Kurtosis ของ H_{qn}(**ø**)กับจุดบกพร่องขนาดต่างๆในสล็อต

3) ผลการทดสอบโดยการวิเคราะห์ค่า Skewness ของ H_n(**φ**)



รูปที่ 5.40 การวิเคราะห์ค่า Skewness ของ H_n(**¢**)กับจุดบกพร่องขนาดต่างๆในสล็อต



4) ผลการทดสอบโดยการวิเคราะห์ค่า Kurtosisของ H_n(ϕ)



5) ผลการทดสอบโดยการวิเคราะห์ค่าแฟรกตัล (Lacunarity และ Dimension)



รูปที่ 5.42 การวิเคราะห์ค่าแฟรกตัล ของกับจุดบกพร่องขนาดต่างๆในสล็อต

การวิเคราะห์ผลการทดสอบด้วยค่าพารามิเตอร์ทางสถิติเพื่อดูแนวโน้มการเปลี่ยนแปลง ของค่าพารามิเตอร์เหล่านี้เทียบกับการเปลี่ยนแปลงขนาดจุดบกพร่องได้ผลดังต่อไปนี้

1) การวิเคราะห์ด้วยค่า Skewness และ Kurtosis ของ H_{qn}(\$\phi\$) และ Skewness และ Kurtosisของ H_n(\$\phi\$) จากแบบจำลองจุดบกพร่องบริเวณสล็อตจะพบว่าแนวโน้มการเปลี่ยนแปลง ค่าพารามิเตอร์สถิติของชิ้นทดสอบ S1 และ S2 ซึ่งทำการทดสอบที่ความชื้นสัมพัทธ์ 60 % การ เปลี่ยนแปลงของค่าพารามิเตอร์กับการเปลี่ยนแปลงขนาดจุดบกพร่องของแบบจำลองนี้ ไม่มีแนว โน้มในทิศทางที่สอดคล้องกัน แต่ชิ้นทดสอบ S3 ซึ่งทำการทดสอบที่ความชื้นสัมพัทธ์ 40 % จะพบ ว่า ค่าพารามิเตอร์มีการเปลี่ยนแปลงไปในทิศทางที่สอดคล้องกับการเปลี่ยนแปลงขนาดของจุดบก พร่องของแบบจำลองดังรูป 5.38 ถึง 5.41

2) การวิเคราะห์ด้วยค่าแฟรกตัล พบว่าค่าพารามิเตอร์มีแนวโน้มการเปลี่ยนแปลงในทิศ ทางที่เพิ่มขึ้นเมื่อขนาดจุดบกพร่องใหญ่ขึ้นสอดคล้องกันทุกชิ้นทดสอบ ดังรูป 5.42

5.2.1.2 แบบจำลองจุดบกพร่องบริเวณสล็อตที่ความชื้นต่างๆ

การทดสอบนี้ทำเพื่อดูผลของความชื้นสัมพัทธ์ว่ามีผลต่อการเกิดการปล่อยประจุบางส่วน อย่างไร ผลการทดสอบเปรียบเทียบผลของความชื้นสัมพัทธ์ในแบบจำลองที่ทำให้เกิดจุดบกพร่อง บริเวณสล็อตS3 ซึ่งทำให้เกิดจุดบกพร่องขนาด 2x15 ตารางเซนติเมตร ผลการทดสอบมีดังนี้



รูปที่ 5.43 การวิเคราะห์ค่า Skewness และ Kurtosis กับจุดบกพร่องในสล็อตที่ความชื้นต่างๆ





รูปที่ 5.44 การวิเคราะห์ค่าแฟรกตัล ของแบบจำลอง S1,S2 และ S3ที่ความชื้นต่างๆ

การทดสอบการเกิดการปล่อยประจุบางส่วนที่ความชื้นสัมพัทธ์ 40 %, 60 % และ 70 % โดยการวิเคราะห์ค่าพารามิเตอร์ทางสถิติได้ผลสรุปดังนี้

 การวิเคราะห์ค่า Skewness และ Kurtosis ของ H_{qn}(φ) ในแบบจำลองจุดบกพร่อง ในสล็อตS3 ที่ความชื้นต่างๆจะพบว่าเมื่อความชื้นสัมพัทธ์สูงขึ้นแนวโน้มการเปลี่ยนแปลงของค่า Skewness และ Kurtosis จะน้อยลงดังรูปที่ 5.43

2) การวิเคราะห์ด้วยค่าแฟรกตัล พบว่าค่าพารามิเตอร์มีแนวโน้มการเปลี่ยนแปลงของค่า Dimension และ Lacunarity ในทิศทางลดลงเมื่อความชื้นสัมพัทธ์สูงขึ้นดังรูปที่ 5.44

5.2.1.3 แบบจำลองจุดบกพร่องบริเวณสล็อตที่แรงดัน 6.6 และ 8.0 กิโลโวลต์

การทดสอบเพื่อดูผลของความเข้มสนามไฟฟ้าที่ตกคร่อมโพรงอากาศว่ามีผลต่อการเกิด การปล่อยประจุบางส่วนในแบบจำลองจุดบกพร่องบริเวณสล็อตและมีผลอย่างไรต่อการเปลี่ยน แปลงค่าพารามิเตอร์ทางสถิติผลการทดสอบแสดงดังรูปที่ 5.45 ถึง 5.47



1) ผลการทดสอบโดยการวิเคราะห์ค่า Skewness ของ H_{an}(**φ**)



รูปที่ 5.45 การวิเคราะห์ค่า Skewness ของ $\mathsf{H}_{\mathsf{qn}}(\phi)$ ที่แรงดัน6.6 และ 8.0 kV

2) ผลการทดสอบโดยการวิเคราะห์ค่า Kurtosisของ H_{qn}(**φ**)





รูปที่ 5.47 การวิเคราะห์ค่า Kurtosis ของ $\mathsf{H}_{\!\scriptscriptstyle n}(\phi)$ ที่แรงดัน6.6 และ 8.0 kV

ผลการทดสอบการเกิดการปล่อยประจุบางส่วนในแบบจำลองจุดบกพร่องบริเวณสล็อต ที่ ระดับแรงดัน 6.6 และ 8.0 กิโลโวลต์โดยการวิเคราะห์ด้วยค่าพารามิเตอร์ทางสถิติได้ผลสรุปดังนี้

การวิเคราะห์ด้วยค่า Skewness และ Kurtosis ของ H_{qn}(\$\phi\$) พบว่าที่แรงดันไฟฟ้า
8.0 กิโลโวลต์ ค่า Skewness และ Kurtosis จะมีค่าลดลงดังรูปที่ 5.45 และ 5.46

การวิเคราะห์ด้วยค่า Kurtosis ของ H_n(φ) พบว่าที่แรงดัน 8.0 กิโลโวลต์ ค่า
Kurtosis จะมีค่าลดลงเช่นกันดังรูปที่ 5.47

5.2.2 แบบจำลองจุดบกพร่องบริเวณส่วนพ้นร่อง

ผลการทดสอบทำการเปรียบเทียบแบบจำลองบริเวณส่วนพ้นร่องก่อนทำจุดบกพร่องและ หลังทำให้เกิดจุดบกพร่อง สองประเภท คือประเภทแรกทำให้เกิดจุดบกพร่องโดยการขูดบริเวณ รอยต่อระหว่างชั้นวัสดุต้านการเกิดโคโรนาในสล็อตและวัสดุต้านการเกิดโคโรนาบริเวณส่วนพ้น ร่องแต่ขูดออกเพียงบางส่วน และแบบที่สองทำจุดบกพร่องโดยขูดออกรอบด้าน ที่ความชื้นสัมพัทธ์ 60 % ซึ่งให้ผลการทดสอบดังรูปที่ 5.48





รูปที่ 5.48 การวิเคราะห์ค่า Skewness ของแบบจำลองจุดบกพร่องบริเวณส่วนพ้นร่องแบบต่างๆ

การวิเคราะห์แบบจำลองจุดบกพร่องบริเวณส่วนพ้นร่องแบบต่างๆ โดยแบบจำลองทั้งสาม แบบ พบว่าการวิเคราะห์แบบจำลองที่ยังไม่เกิดจุดบกพร่องและแบบจำลองจุดบกพร่องที่ขูด บริเวณรอยต่อออกบางส่วนด้วยค่า Skewness ของ H_{qn}(*φ*) ไม่มีความแตกต่างกัน แต่สำหรับแบบ จำลองจุดบกพร่องโดยการขูดรอยต่อออกรอบด้านจะพบว่า Skewness ของ H_{qn}(*φ*) มีค่าเพิ่มขึ้น เมื่อเทียบกับแบบจำลองทั้งสองแบบแรกดังรูปที่ 5.48

5.3 สรุปผลการทดสอบและการวิเคราะห์ข้อมูล

จากผลการทดสอบดังกล่าวข้างต้นและการวิเคราะห์ข้อมูลทั้งการวิเคราะห์รูปแบบการ กระจายข้อมูลของการเกิดการปล่อยประจุบางส่วนด้วยตา และการวิเคราะห์ด้วยค่าพารามิเตอร์ ทางสถิติต่างๆสามารถสรุปได้ดังนี้

 แบบจำลองแต่ละประเภทให้ผลโดยการทดสอบการปล่อยประจุบางส่วนแตกต่างกัน ทำให้สามารถจำแนกประเภทจุดบกพร่องโดยการทดสอบนี้ได้ การจำแนกประเภทจุดบกพร่องทำ ได้โดยการวิเคราะห์รูปแบบการกระจายข้อมูลของการเกิดการปล่อยประจุบางส่วนแบบต่างๆ คือ รูปแบบการกระจายข้อมูลแบบสามมิติ ซึ่งแสดงความสัมพันธ์ระหว่างค่าขนาดของพัลส์ของการ ปล่อยประจุบางส่วน (q) เฟส (φ) และจำนวนพัลส์ (n) ที่เกิดขึ้น H_n(φ,q) และการวิเคราะห์ รูปแบบการกระจายแบบสองมิติซึ่งประกอบด้วย การกระจายขนาดพัลส์เฉลี่ยตามมุมเฟส H_{qn}(φ) การกระจายจำนวนครั้งที่เกิดพัลส์ซ้ำตามมุมเฟส H_n(φ) การกระจายจำนวนครั้งที่เกิดพัลส์ซ้ำตาม ขนาด H(q) และการกระจายจำนวนครั้งที่เกิดพัลส์ซ้ำตามพลังงานของการปล่อยประจุบางส่วน H(p) หรือวิเคราะห์สัญญาณที่แสดงผลบนฐานเวลาแบบเชิงเส้นก็ได้เช่นเดียวกัน และเพื่อให้การ วิเคราะห์มีความแม่นยำยิ่งขึ้นควรใช้ทั้งสองวิธีประกอบกัน

2) การวิเคราะห์ข้อมูลด้วยค่าพารามิเตอร์ทางสถิติ มีความเหมาะสมสำหรับเปรียบ เทียบดูการเปลี่ยนแปลงสภาพของฉนวนเช่น การเปลี่ยนแปลงขนาดของจุดบกพร่อง ความเข้ม สนามไฟฟ้าที่ตกคร่อมจุดบกพร่องแตกต่างกัน หรือเปรียบเทียบสภาพฉนวนเมื่อเกิดจุดบกพร่อง กับฉนวนที่อยู่ในสภาพดี เนื่องจากการวิเคราะห์ค่าพารามิเตอร์ทางสถิติจะมีประสิทธิภาพดีกว่า การวิเคราะห์รูปแบบการกระจายข้อมูลด้วยตาในกรณีที่ไม่เห็นความแตกต่างอย่างชัดเจน

3) ความชื้นสัมพัทธ์มีผลต่อการเกิดการปล่อยประจุบางส่วนคือ การเกิดการปล่อยประจุ บางส่วนจะเกิดมาก (พัลส์มีขนาดประจุสูง) ที่ความชื้นสัมพัทธ์ต่ำ และจะเกิดน้อย(พัลส์มีขนาด ประจุต่ำ) ที่ความชื้นสัมพัทธ์สูงขึ้น และทำให้การวิเคราะห์แบบจำลองจุดบกพร่องบริเวณสล็อตผิด พลาดได้เนื่องจากรูปแบบการกระจาบข้อมูลแบบต่างๆจะผิดเพี้ยนไป ส่วนการวิเคราะห์แบบ จำลองจุดบกพร่องบริเวณส่วนพ้นร่อง แม้ว่าความชื้นจะมีผลต่อการเกิดการปล่อยประจุบางส่วน แต่เนื่องจุดบกพร่องประเภทนี้จะมีความเข้มสนามไฟฟ้าบริเวณจุดบกพร่องสูงมากทำให้ยังคงเห็น ผลการทดสอบได้ชัดเจน

4) การวิเคราะห์ผลการทดสอบด้วยค่าพารามิเตอร์ทางสถิติพบว่า การวิเคราะห์ด้วย ค่าแฟรกตัลมีความเหมาะสมในการใช้วิเคราะห์ เพื่อเปรียบเทียบการเปลี่ยนแปลงของขนาดจุดบก พร่องในแบบจำลองจุดบกพร่องบริเวณสล็อต และเปรียบเทียบการเกิดการปล่อยประจุบางส่วนกับ ความชื้นสัมพัทธ์มากที่สุด เนื่องจากค่าแฟรกตัลมีความสัมพันธ์โดยตรงกับลักษณะทางกายภาพ กับรูปแบบการกระจายข้อมูลแบบสามมิติ ส่วนการวิเคราะห์ด้วยค่าพารามิเตอร์ทางสถิติอื่นๆจะ เห็นแนวโน้มได้ชัดเจนที่ความชื้นสัมพัทธ์ต่ำเท่านั้น ที่ความชื้นสัมพัทธ์สูงๆแนวโน้มการเปลี่ยน แปลงค่าพารามิเตอร์ทางสถิติจะไม่ชัดเจน

สถาบันวิทยบริการ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

บทที่ 6

สรุปและข้อเสนอแนะ

6.1 **ส**รุป

การทดสอบการปล่อยประจุบางส่วนเป็นวีธีการทดสอบที่มีประสิทธิภาพ สามารถนำมาใช้ ทดสอบและวิเคราะห์หาสาเหตุของจุดบกพร่องในระบบฉนวนของขดลวดสเตเตอร์ได้อย่างดี ด้วย ความก้าวหน้าของเทคโนโลยีไมโครโปรเซสเซอร์ ทำให้มีการพัฒนาเครื่องมือตรวจจับการปล่อย ประจุบางส่วนร่วมกับการนำเทคนิคการวิเคราะห์ด้วยค่าพารามิเตอร์ทางสถิติ ทำให้การวิเคราะห์มี ประสิทธิภาพสูงยิ่งขึ้นกว่าการวิเคราะห์รูปแบบเดิม

ผลการศึกษาแบบจำลองจุดบกพร่องของฉนวนในเครื่องจักรกลหมุน โดยการทดสอบการ ปล่อยประจุบางส่วนเพื่อหารูปแบบซึ่งเป็นเอกลักษณ์เฉพาะนั้นสามารถสรุปได้ดังนี้

 การทดสอบการปล่อยประจุบางส่วนเป็นการทดสอบที่มีประสิทธิภาพสามารถใช้ในการ จำแนกประเภทจุดบกพร่องแบบต่างๆได้

2) แบบจำลองแต่ละประเภทมีรูปแบบของการเกิดการการปล่อยประจุที่แตกต่างกัน ซึ่ง สามารถจำแนกจุดบกพร่องในแบบจำลองแต่ละประเภทด้วยตาเปล่าได้ โดยดูจากการแสดงผล สัญญาณบนฐานเวลาแบบเชิงเส้น (Linear Time Scale) หรืออาจดูจากรูปแบบการกระจายข้อมูล แบบสามมิติและรูปแบบการกระจายข้อมูลแบบสองมิติดังที่สรุปไว้ใน บทที่ 5

3) การวิเคราะห์ผลการทดสอบโดยวิเคราะห์จากค่าพารามิเตอร์ทางสถิติมีความเหมาะสม ในการประเมินการติดตามการเสื่อมสภาพอย่างต่อเนื่อง โดยการดูแนวโน้มการเปลี่ยนแปลงของ ค่าพารามิเตอร์ทางสถิติ โดยค่าพารามิเตอร์ทางสถิติที่มีความเหมาะสมที่สุดคือการวิเคราะห์ค่า มิติแฟรกตัลและค่าลาคิวนาริตี้ เนื่องจากค่าพารามิเตอร์ทั้งสองมีความสัมพันธ์ทางกายภาพโดย ตรงกับรูปแบบการเกิดการปล่อยประจุบางส่วนแบบสามมิติ

4) ความชื้นสัมพัทธ์ของสภาวะแวดล้อมมีผลต่อการเกิดการปล่อยประจุบางส่วน เมื่อ ความชื้นสัมพัทธ์สูงขึ้นการเกิดการปล่อยประจุบางส่วนจะมีขนาดประจุต่ำลง ซึ่งทำให้รูปแบบการ กระจายข้อมูลแบบต่างๆมีความผิดเพี้ยนจากรูปแบบที่เป็นเอกลักษณ์เฉพาะของแบบจำลองแต่ละ ประเภท ดังนั้นในการทดสอบเพื่อวิเคราะห์หาตำแหน่งจุดบกพร่องหรือเพื่อติดตามการเสื่อมสภาพ ของฉนวนจึงต้องระมัดระวังค่าความชื้นสัมพัทธ์ของสภาวะแวดล้อมด้วย

6.2 ข้อเสนอแนะ

ในการศึกษาแบบจำลองจุดบกพร่องในฉนวนของเครื่องจักกรกลหมุนโดยการทดสอบการ ปล่อยประจุบางส่วนนั้นเป็นเพียงการศึกษาในส่วนของแบบจำลองเท่านั้น ยังไม่ได้มีการเปรียบ เทียบกับการทดสอบในอุปกรณ์จริงซึ่งมีความซับซ้อนของตัวอุปกรณ์และมีปัจจัยอื่นอีกมากที่มีผล ต่อการทดสอบการปล่อยประจุบางส่วน ซึ่งอาจจะให้ผลการทดสอบที่มีความแตกต่างกันออกไป บ้าง การออกแบบจำลองขึ้นมาเพื่อทำการศึกษาจุดบกพร่องแต่ละตำแหน่งจึงพยายามออกแบบ ให้ใกล้เคียงกับอุปกรณ์จริงให้มากที่สุด เพื่อให้ผลการทดสอบสามารถใช้เป็นแนวทางเบื้องต้นใน การวิเคราะห์หาตำแหน่งจุดบกพร่องในอุปกรณ์จริงได้ แต่อย่างไรก็ดีควรจะมีการศึกษาอย่างต่อ เนื่องโดยทำการทดสอบจากอุปกรณ์จริง และทำการเปรียบกับผลที่ได้จากการทดสอบในห้อง ปฏิบัติการ เพื่อนำผลการทดสอบมาปรับใช้กับอุปกรณ์จริงต่อไป



สถาบันวิทยบริการ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย
รายการอ้างอิง

- 1. H. Zhu, V. Green, D. Huynh. <u>Life Extension Experience on Rotating Machine</u> Insulation <u>Using On-Line PD Testing</u>. IEEE 2002.
- 2. ณรงค์ ทองฉิม. <u>เครื่องตรวจจับดีสชาร์จบางส่วนภายในอุปกรณ์ไฟฟ้าแรงสูง</u>. วิทยานิพนธ์ปริญญา มหาบัณฑิต ภาควิชาวิศวกรรมไฟฟ้า บัณฑิตวิทยาลัย จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย, 2533.
- Zezhong Wang., Chengrong Li., Pai Peng, Lijian Ding., Yimei Jia., Wei Wang., Jingchun Wang. <u>Partial Discharge Recognition of Stator Winding Insulation Based on Artificial</u> <u>Neural Network</u>. Conference Record of the 2000 IEEE , pp. 9-12.
- 4. Kreuger F.H.<u>Discharge Detection in High Voltage Equipment</u>. 2nd ed. London : Butterworth,1989, pp. 7-85.
- Gabe Paoletti., Alex Golubev0. <u>Partial Discharge Theory and Technologies Related to</u> <u>Traditional Testing Methods of Large Rotating Apparatus</u>. IEEE Transaction, 1999, pp. 967-981.
- Hee-Dong Kim. <u>Analysis of Partial Discharge to High Voltage Motor Stator Windings</u>. IEEE Annual Report Conference on Electrical Insulation and Dielectric Phenomena , 2001, pp. 340-343.
- 7. K. Mallikarjunappa., S.N. Moorching. <u>Partial Discharge Magnitude Distribution Analysis in</u> <u>Characterising Againg Phenomena in High Voltage Rotating Machine Insulation</u> <u>System</u>. IEEE International Symposium on Electrical Insulation, Arlington, Virginia, USA, June 7-10,1998, pp. 630-633.
- J.T. Holboll., M. Henriksen., A. Jensen., F. Sorensen. <u>PD-Pulse Characteristics in Rotating</u> <u>Machine Insulation</u>. IEEE International Symposium on Electrical Insulation, Pittsburge, PA USA, June 5-8, 1994, pp. 322-326.
- E. Gulski., F.H. Kreuger. <u>Computer-aided recognition of Discharge Sources</u>. IEEE Transactions on Electrical Insulation, Vol. 27 No. 1, February 1992, pp. 82-92.
- 10. Kai Gao., Kexiong Tan., Fuqi Li., Chengqi Wu., <u>PD Pattern Recognition for Stator Bar</u> <u>Models with Six Kinds of Characteristic Vectors Using BP Network</u>.IEEE

Transactions on Dielectrics and Electrical Insulation, Vol. 9 No. 3, June 2002, pp. 381-389.

- E. Gulski., A. Krivda., <u>Neural Networks as a Tool for Recognition of Partial Discharges</u>.
 IEEE Transaction on Electrical Insulation, Vol. 28 No. 6, December 1993, pp. 984 1001.
- Zezhong Wang., Chengrong Li., Pai Peng., Lijian Ding., Yimei Jia., Wei Wang., Jingchun Wang. <u>Partial Discharge Recognition Based on Artificial Neural Network</u>. IEEE International Symposium on Electrical Insulation, Anaheim, CA USA, April 2-5,2000, pp. 9-12.
- รัฐภูมิ วุฒิจำนงค์. <u>เครื่องวิเคราะห์ดีสชาร์จบางส่วนในอุปกรณ์ไฟฟ้าแรงสูงที่ใช้ไมโคร</u>
 <u>คอมพิวเตอร์เป็นฐาน</u> .วิทยานิพนธ์ปริญญามหาบัณฑิต ภาควิชาวิศวกรรมไฟฟ้า บัณฑิต วิทยาลัย จุฬาลงกรณ์, 2542.
- 14. เกวริน วิเศษจินดาวัฒน์.<u>การรู้จำรูปแบบของการเกิดดีสชาร์จบางส่วนในอุปกรณ์ไฟฟ้าแรงสูง</u>.
 วิทยานิพนธ์ปริญญามหาบัณฑิต ภาควิชาวิศวกรรมไฟฟ้า บัณฑิตวิทยาลัย จุฬาลงกรณ์,
 2544.
- 15. W. McDermid. <u>Insulation Systems and Monitoring for Stator Windings of Large Rotating</u> <u>Machines</u>. IEEE Electrical Insulation Magazine, Vol. 9 No. 4, July/August 1993, pp. 7-15.
- 16. L.J. Rejda., Kris Nevile. Industrial Motor Users' Handbook of Insulation for Review.
- D.G Edwards. <u>Slot Discharge Mechanism in High Voltage Rotating Machines</u>. International Conference, 28-30 Sep. 1993, pp. 113-114.
- Surapol Puthwattana. <u>On-Line Partial Discharge Analysis for Improving Availability and</u> <u>Maintenance of Hydroelectric Generator</u>. Thesis of Master of Engineering in Engineering Management Graduate School Chulalongkorn University, 1999.
- IEC Pub. 505 (1975). <u>Guide for the Evaluation and Identification of Insulation of</u> <u>Insulation Systems of Electrical Equipment</u>.
- Ravin Arora., Wolfgang Mosch. <u>High Voltage Insulation Engineering</u> .India: Wiley Eastern, 1995.
- 21. IEC std. 270-1981. Partial Discharge Measurement.

- 22. IEEE Std 1434-2000. <u>IEEE Trial-Use Guide to the Measurement of Partial Discharges in</u> <u>Rotating Machinery</u>.
- Yue Bo., Li Jian., Cheng Yonghong., Hengkun Xie. <u>Study on the Multi-Stress Aging of</u> <u>Stator Insulation Based on Fingerprint Parameters</u>. Proc. Of 2001 International Symposium Electrical Insulating Materials, 19-22 Nov. 2001.(ISEIM 2001), pp. 729-732.
- 24. F. H. kreuger., E. Gulski., A. Krivda. <u>Classification of Partial Discharges</u>.IEEE Trans. on Electrical Insulation, Vol. 28 No. 6, December 1993, pp. 917-931.
- 25. Yu-Bock Cho., Joo-Young Oh., <u>An Overview of Application of Artificial Neural Network to</u> <u>Partial Discharge Pattern Classification.</u> Proceeding of the 5th International Conference on Properties and Application of Dielectric Matterials, 1997.
- 26. Satish., L. and Zaengl, W.S. <u>Can Fractal be used for Recognizing 3-D Partial Discharge</u> <u>Patterns?</u>. IEEE Transaction of Dielectrics and Electrical Insulation, Vol. 2, 1995, pp. 352-359.
- 27. Osvath P. <u>Prespective of Partial Discharge Detection and Location</u>. IEEE-Thailand Section Seminar. Bangkok: Chulalongkorn University, 1988.

สถาบันวิทยบริการ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

สถาบนวิทยบริการ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

ภาคผนวก

ตารางค่าสถิติของแบบจำลอง S1 ที่ไม่มีจุดบกพร่อง ที่แรงดัน 6.6 kV ความชื้นสัมพัทธ์ 40%

م م ب س ط				Hqn					Н	n		Lacuparity	Dimension
FIGNT	Sk+	Sk-	Ku+	Ku-	Q	CC	mcc	Sk+	Sk-	Ku+	Ku-	Lacunanty	DIMENSION
1	1.166	1.137	-1.55	-1.66	0.928	0.3	0.278	2.365	0.618	5.495	-0.55	0.0083	2.139
2	1.286	1.184	-1.15	-1.51	1.046	0.466	0.487	2.397	0.347	5.655	-1.05	0.0127	2.139
3	1.183	1.144	-1.52	-1.64	1.07	0.395	0.423	2.362	0.457	5.35	-0.93	0.0125	2.147
4	1.2	1.163	-1.46	-1.58	1.026	0.592	0.607	2.382	0.448	5.447	-0.82	0.0126	2.141
5	1.248	1.139	-1.29	-1.65	1.132	0.225	0.255	2.352	0.298	5.523	-1.13	0.0121	2.131
6	1.241	1.19	-1.42	-1.49	1.019	0.3	0.305	2.329	0.203	5.288	-1.31	0.0119	2.133
7	1.213	1.15	-1.4	-1.62	1.004	0.491	0.493	2.258	0.389	4.654	-1	0.0115	2.15
8	1.201	1.149	-1.45	-1.62	1.02	0.608	0.621	2.326	0.267	5.161	-1.27	0.0115	2.142
9	1.183	1.16	-1.52	-1.59	1.023	0.579	0.592	2.35	0.419	5.235	-0.95	0.0106	2.131
10	1.172	1.149	-1.52	-1.62	0.902	0.448	0.405	2.264	0.422	4.821	-0.94	0.0106	2.132
11	1.155	1.15	-1.61	-1.62	0.995	0.605	0.602	2.273	0.426	4.891	-0.99	0.0103	2.127
12	1.175	1.151	-1.54	-1.62	1.015	0.493	0.5	2.077	0.339	3.701	-1.23	0.011	2.135
13	1.139	1.141	-1.65	-1.64	0.994	0.343	0.341	2.146	0.348	4.072	-1.2	0.0097	2.121
14	1.181	1.156	-1.53	-1.6	1.05	0.407	0.427	2.106	0.399	3.875	-1.09	0.0099	2.13
15	1.176	1.16	-1.54	-1.59	0.992	0.375	0.372	2.055	0.161	3.528	-1.55	0.0091	2.126
16	1.131	1.174	-1.68	-1.54	0.893	0.382	0.341	2.083	0.291	3.672	-1.33	0.0089	2.123
17	1.133	1.152	-1.67	-1.62	0.922	0.56	0.517	1.951	0.178	2.948	-1.64	0.0105	2.137
18	1.126	1.178	-1.7	-1.53	0.912	0.182	0.166	1.997	0.264	3.213	-1.4	0.0108	2.137
19	1.158	1.189	-1.6	<mark>-1.5</mark>	0.935	0.312	0.292	1.949	0.127	2.936	-1.69	0.0115	2.14
20	1.144	1.19	-1.64	-1.5	0.91	0.324	0.295	1.911	0.171	2.798	-1.61	0.0108	2.135
AVG	1.181	1.16	-1.52	-1.59	0.989	0.419	0.416	2.197	0.329	4.413	-1.18	0.01084	2.1348
SD	0.042	0.018	0.136	0.055	0.065	0.128	0.133	0.167	0.124	0.999	0.297	0.001242	0.007516

ตารางค่าสถิติของแบบจำล<mark>อ</mark>ง S1 ที่ไม่มีจุดบกพร่อง ที่แรงดัน 6.6 kV ความชื้นสัมพัทธ์ 60%

ะ ครั้งที่				Hqn					Н	n		Lacuparity	Dimension
N I A N NI	Sk+	Sk-	Ku+	Ku-	Q	СС	mcc	Sk+	Sk-	Ku+	Ku-	Lacunanty	
1	1.385	1.366	-0.73	-0.86	1.024	0.677	0.693	1.718	1.94	1.996	3.218	0.0065	2.107
2	1.2	1.276	-1.41	-1.16	0.94	0.47	0.442	1.856	1.866	2.91	3.151	0.0044	2.098
3	1.25	1.267	-1.22	-1.18	1.007	0.516	0.519	2.212	2.136	5.009	4.392	0.0046	2.103
4	1.301	1.547	-1.03	-0.01	1.012	0.532	0.538	2.018	1.855	3.911	3.539	0.0037	2.091
5	1.329	1.314	-1.01	-1.04	1.101	0.44	0.484	2.393	1.401	5.026	1.5	0.0043	2.11
6	1.135	1.21	-1.64	-1.38	0.953	0.187	0.178	2.094	0.8	3.565	-0.03	0.0053	2.111
7	1.167	1.178	-1.54	-1.5	1.007	0.138	0.139	2.326	0.857	4.503	0.187	0.0058	2.111
8	1.21	1.163	-1.41	-1.55	1.184	0.105	0.125	2.21	-0.04	4.706	-1.6	0.0066	2.119
9	1.337	1.32	-0.93	-0.95	1.085	0.497	0.539	2.305	-0.06	5.391	-1.62	0.0062	2.116
10	1.216	1.175	-1.4	-1.51	1.125	0.465	0.524	2.166	-0.05	4.293	-1.68	0.0061	2.118
11	1.293	1.226	-1.14	-1.34	1.086	0.447	0.486	1.975	-0.25	3.556	-1.92	0.0043	2.112
12	1.296	1.246	-1.14	-1.27	1.11	0.438	0.486	2.082	-0.2	4.14	-1.86	0.0071	2.114
13	1.257	1.205	-1.26	-1.42	1.072	0.291	0.312	1.987	-0.15	3.678	-1.82	0.007	2.108
14	1.305	1.218	-1.04	-1.34	1.137	0.452	0.513	1.848	-0.02	2.865	-1.89	0.0069	2.117
15	1.177	1.193	-1.53	-1.46	1.058	0.39	0.412	1.95	-0.17	3.156	-1.86	0.0066	2.111
16	1.209	1.17	-1.43	-1.54	1.107	0.381	0.422	2.006	-0.23	3.406	-1.93	0.0067	2.12
17	1.26	1.217	-1.24	-1.38	1.115	0.594	0.662	1.934	0.237	3.166	-1.31	0.0063	2.106
18	1.298	1.185	-1.1	-1.49	1.161	0.44	0.511	1.979	0.307	3.42	-1.24	0.0064	2.104
19	1.258	1.22	-1.25	-1.36	1.096	0.323	0.354	1.935	-0.16	3.043	-1.88	0.006	2.11
20	1.285	1.223	-1.16	-1.35	1.082	0.471	0.51	2	-0.2	3.381	-1.94	0.0057	2.111
AVG	1.258	1.246	-1.23	-1.25	1.073	0.413	0.442	2.05	0.494	3.756	-0.33	0.005825	2.10985
SD	0.063	0.089	0.229	0.35	0.065	0.144	0.154	0.174	0.862	0.86	2.2	0.001036	0.007154

ตารางค่าสถิติของแบบจำลอง S1จุดบกพร่องแบบที่ 1 ที่แรงดัน 6.6 kV ความชื้นสัมพัทธ์ 60%

ะ ครั้งที่				Hqn					Н	n		Lacuparity	Dimension
N I 9 / NI	Sk+	Sk-	Ku+	Ku-	Q	СС	mcc	Sk+	Sk-	Ku+	Ku-	Lacultarity	
1	1.333	1.303	-1.01	-1.13	1.034	0.642	0.664	2.089	0.298	2.21	-1.5	0.0303	2.237
2	1.46	1.375	-0.56	-0.87	1.012	0.671	0.679	2.055	0.21	2.03	-1.65	0.0311	2.208
3	1.31	1.288	-1.1	-1.17	0.908	0.578	0.525	2.076	0.115	2.127	-1.74	0.0312	2.221
4	1.266	1.235	-1.24	-1.34	0.902	0.504	0.455	2.105	0.058	2.297	-1.79	0.0286	2.2
5	1.224	1.221	-1.4	-1.39	0.903	0.478	0.432	2.129	-0.09	2.404	-1.94	0.0267	2.196
6	1.253	1.221	-1.29	-1.39	0.992	0.568	0.564	2.176	-0	2.684	-1.85	0.0254	2.177
7	1.197	1.19	-1.47	-1.48	0.989	0.594	0.588	2.208	-0.13	2.892	-1.99	0.024	2.165
8	1.269	1.268	-1.24	-1.23	1.02	0.501	0.511	2.219	-0.07	2.975	-1.92	0.0232	2.17
9	1.32	1.224	-1.06	-1.39	0.983	0.665	0.654	2.266	-0.06	3.294	-1.9	0.0226	2.172
10	1.291	1.223	-1.16	-1.39	0.983	0.631	0.621	2.297	-0.26	3.573	-2.08	0.0219	2.188
11	1.191	1.159	-1.5	-1.59	0.932	0.568	0.529	2.306	-0.25	3.67	-2.09	0.0221	2.191
12	1.27	1.212	-1.24	-1.42	0.986	0.525	0.518	2.323	-0.42	3.863	-2.22	0.0207	2.17
13	1.329	1.205	-1.02	-1.44	1.056	0.625	0.66	2.356	-0.39	4.079	-2.21	0.0209	2.166
14	1.225	1.189	-1.39	-1.5	0.965	0.556	0.537	2.358	-0.4	4.044	-2.22	0.0207	2.156
15	1.281	1.216	-1.19	-1.41	0.995	0.711	0.708	2.389	-0.44	4.219	-2.22	0.0199	2.147
16	1.25	1.214	-1.3	-1.41	1.012	0.678	0.686	2.39	-0.48	4.577	-2.26	0.0197	2.171
17	1.245	1.194	-1.32	-1.49	0.997	0.75	0.748	2.399	-0.41	4.526	-2.22	0.0205	2.164
18	1.237	1.194	-1.35	-1.49	0.968	0.406	0.393	2.39	-0.46	4.527	-2.26	0.0199	2.174
19	1.241	1.2	-1.34	- <mark>1.4</mark> 6	0.979	0.723	0.708	2.391	-0.45	4.461	-2.26	0.0197	2.158
20	1.262	1.205	-1.26	-1.46	0.96	0.57	0.547	2.395	-0.45	4.557	-2.26	0.0201	2.148
AVG	1.273	1.227	-1.22	<mark>-1</mark> .37	0.979	0.597	0.586	2.266	-0.2	3.45	-2.03	0.02346	2.17895
SD	0.059	0.049	0.21	0.162	0.042	0.089	0.1	0.123	0.248	0.926	0.234	0.004017	0.023812

ตารางค่าสถิติของแบบจำลอง S1จุดบกพร่องแบบที่ 1 ที่แรงดัน 8.0 kV ความชื้นสัมพัทธ์ 60%

ะ ส่				Hqn					Н	In		Lacuparity	Dimension
VIANVI	Sk+	Sk-	Ku+	Ku-	Q	CC	mcc	Sk+	Sk-	Ku+	Ku-	Lacunanty	
1	1.196	1.177	-1.5	-1.54	0.993	0.592	0.587	1.778	-0.04	0.521	-2.13	0.0284	2.205
2	1.173	1.15	-1.57	-1.63	0.982	0.372	0.365	1.815	-0.1	0.681	-2.18	0.0218	2.185
3	1.193	1.155	-1.51	-1.62	1.032	0.364	0.375	1.818	-0.01	0.699	-2.18	0.0271	2.207
4	1.211	1.16	-1.45	-1.6	1.031	0.483	0.498	1.814	-0.09	0.686	-2.18	0.0262	2.203
5	1.18	1.145	-1.55	-1.65	1.024	0.237	0.243	1.816	-0.08	0.687	-2.17	0.0267	2.196
6	1.213	1.169	-1.45	-1.57	0.997	0.388	0.387	1.822	0.004	0.711	-2.11	0.0271	2.196
7	1.198	1.165	-1.49	-1.59	0.981	0.331	0.325	1.836	-0.05	0.78	-2.15	0.0262	2.198
8	1.244	1.166	-1.35	-1.59	1.004	0.308	0.309	1.859	-0.08	0.895	-2.17	0.0252	2.197
9	1.181	1.146	-1.54	-1.64	0.976	0.582	0.568	1.824	-0.02	0.72	-2.13	0.0271	2.201
10	1.2	1.256	-1.49	-1.61	1.031	0.5	0.516	1.823	-0.02	0.714	-2.13	0.0225	2.192
11	1.234	1.18	-1.38	-1.54	1.002	0.582	0.584	1.824	-0.02	0.712	-2.13	0.0267	2.194
12	1.243	1.18	-1.35	-1.53	1.058	0.63	0.667	1.832	-0.1	0.745	-2.18	0.0255	2.186
13	1.25	1.159	-1.32	-1.6	1.048	0.547	0.573	1.825	-0.09	0.703	-2.16	0.0253	2.204
14	1.215	1.167	-1.44	-1.57	1.029	0.632	0.65	1.815	-0.07	0.673	-2.16	0.0263	2.198
15	1.233	1.163	-1.38	-1.58	1.036	0.597	0.619	1.826	-0.09	0.723	-2.17	0.0263	2.187
16	1.232	1.171	-1.38	-1.56	0.998	0.538	0.537	1.837	-0.1	0.783	-2.19	0.0265	2.188
17	1.198	1.163	-1.49	-1.58	1.029	0.506	0.521	1.832	-0.08	0.757	-2.18	0.0262	2.202
18	1.209	1.164	-1.45	-1.58	0.988	0.343	0.339	1.852	-0.08	0.832	-2.17	0.0253	2.188
19	1.213	1.166	-1.45	-1.58	1.003	0.539	0.54	1.844	-0.1	0.815	-2.19	0.0258	2.201
20	1.229	1.159	-1.39	-1.6	1.047	0.434	0.454	1.86	-0.1	0.884	-2.18	0.0255	2.197
AVG	1.212	1.168	-1.45	-1.59	1.014	0.475	0.483	1.828	-0.07	0.736	-2.16	0.025885	2.19625
SD	0.023	0.023	0.073	0.031	0.025	0.119	0.125	0.018	0.035	0.083	0.024	0.001499	0.006727

ตารางค่าสถิติของแบบจำลอง S1จุดบกพร่องแบบที่ 2 ที่แรงดัน 6.6 kV ความชื้นสัมพัทธ์ 60%

ะ ครั้งที่				Hqn					Н	n		Lacuparity	Dimension
N I 9 N NI	Sk+	Sk-	Ku+	Ku-	Q	СС	mcc	Sk+	Sk-	Ku+	Ku-	Lacunanty	
1	1.414	1.333	-0.72	-1.05	0.921	0.676	0.617	2.051	0.109	1.992	-1.78	0.0297	2.187
2	1.407	1.302	-0.76	-1.15	0.888	0.755	0.67	2.049	0.112	1.946	-1.76	0.0294	2.206
3	1.434	1.356	-0.77	-1.09	0.987	0.786	0.64	2.031	0.124	1.89	-1.65	0.031	2.198
4	1.346	1.285	-1	-1.2	0.912	0.882	0.75	2.044	0.18	1.906	-1.69	0.03	2.191
5	1.304	1.265	-1.15	-1.27	0.968	0.799	0.773	2.058	0.186	1.976	-1.67	0.0292	2.191
6	1.322	1.268	-1.07	-1.25	0.928	0.826	0.767	2.057	0.164	1.981	-1.71	0.029	2.187
7	1.274	1.235	-1.24	-1.37	0.901	0.765	0.69	2.062	0.152	1.997	-1.71	0.0284	2.178
8	1.274	1.229	-1.24	-1.39	0.914	0.722	0.66	2.081	0.139	2.108	-1.71	0.0283	2.182
9	1.327	1.24	-1.04	-1.35	0.936	0.808	0.756	2.077	0.126	2.086	-1.73	0.028	2.183
10	1.265	1.241	-1.27	-1.34	0.928	0.62	0.576	2.085	0.189	2.093	-1.66	0.0275	2.169
11	1.345	1.243	-1.23	-1.27	0.899	0.76	0.62	2.011	0.156	1.97	-1.76	0.0298	2.176
12													
13													
14													
15													
16													
17													
18													
19													
20													
AVG	1.337	1.272	-1.04	-1.25	0.926	0.764	0.684	2.055	0.149	1.995	-1.71	0.029118	2.186182
SD	0.059	0.042	0 209	0 116	0.03	0.072	0.069	0.022	0.029	0.073	0.043	0.001014	0.010362

ตารางค่าสถิติของแบบจำลอง S1<mark>จุดบกพร่องแบบที่</mark> 3 ที่แรงดัน 6.6 kV ความชื้นสัมพัทธ์ 60%

ะ ส่				Hqn					Н	n		Lacuparity	Dimension
1 I A V VI	Sk+	Sk-	Ku+	Ku-	Q	CC	mcc	Sk+	Sk-	Ku+	Ku-	Lacunanty	
1	1.342	1.284	-0.99	-1.18	0.83	0.672	0.557	2.015	-0	1.848	-1.93	0.0305	2.2
2	1.304	1.223	-1.13	-1.4	0.907	0.658	0.597	2.014	0.055	1.82	-1.85	0.03	2.2
3	1.312	1.268	-1.11	-1.23	0.916	0.583	0.534	2.023	0.078	1.865	-1.83	0.0306	2.187
4	1.291	1.254	-1.18	-1.29	0.915	0.551	0.504	2.013	0.066	1.791	-1.84	0.0296	2.175
5	1.262	1.22	-1.27	-1.4	0.894	0.761	0.68	2.041	0.114	1.91	-1.78	0.0296	2.181
6	1.274	1.222	-1.24	-1.38	0.973	0.677	0.659	2.048	0.011	1.957	-1.87	0.0286	2.185
7	1.235	1.237	-1.36	-1.34	0.884	0.694	0.614	2.062	0.09	2.007	-1.78	0.0287	2.175
8	1.257	1.227	-1.28	-1.38	0.906	0.651	0.589	2.064	0.067	2.024	-1.81	0.0285	2.171
9	1.32	1.2	-1.05	-1.47	0.982	0.531	0.521	2.077	0.071	2.113	-1.8	0.0283	2.166
10	1.262	1.194	-1.27	-1.49	0.968	0.633	0.613	2.088	0.027	2.193	-1.85	0.025	2.167
11	1.241	1.202	-1.34	-1.45	0.938	0.623	0.585	2.101	0.048	2.271	-1.79	0.0281	2.177
12	1.24	1.22	-1.34	-1.4	0.931	0.552	0.514	2.092	-0.02	2.204	-1.87	0.0278	2.166
13	1.246	1.187	-1.32	-1.51	1.015	0.682	0.692	2.095	0.067	2.209	-1.77	0.0283	2.177
14													
15													
16													
17													
18													
19													
20													
AVG	1.276	1.226	-1.22	-1.38	0.928	0.636	0.589	2.056	0.052	2.016	-1.83	0.028738	2,179

SD 0.035 0.029 0.12 0.098 0.048 0.067 0.062 0.033 0.038 0.167 0.046 0.001454 0.011446

ตารางค่าสถิติของแบบจำลอง S2 ที่ไม่มีจุดบกพร่อง ที่แรงดัน 6.6 kV ความชื้นสัมพัทธ์ 40%

ſ	ะ ครั้งที่				Hqn					Н	n		Lacuparity	Dimension
		Sk+	Sk-	Ku+	Ku-	Q	СС	mcc	Sk+	Sk-	Ku+	Ku-	Lacunanty	
	1	1.197	1.231	-1.41	-1.32	0.833	0.487	0.406	1.361	1.144	-0.07	-1.12	0.0134	2.121
	2	1.426	1.165	-0.46	-1.6	0.944	0.822	0.776	1.497	0.981	0.846	-1.56	0.0099	2.102
	3	1.304	1.326	-0.99	-0.89	0.985	0.858	0.846	1.493	1.283	0.711	-0.27	0.0105	2.102
	4	1.296	1.299	-1.03	-0.99	1.054	0.827	0.871	1.482	1.261	0.653	-0.39	0.01	2.121
	5	1.135	1.18	-1.66	-1.5	0.865	0.302	0.261	1.591	0.983	1.16	-0.92	0.0103	2.124
	6	1.37	1.253	-0.7	-1.16	1.066	0.812	0.866	1.595	0.911	1.294	-1.04	0.01	2.117
	7	1.294	1.264	-1.04	-1.13	0.962	0.919	0.884	1.527	0.659	0.825	-1.52	0.0103	2.128
	8	1.241	1.224	-1.27	-1.33	1.004	0.662	0.665	1.505	0.01	0.733	-2	0.011	2.129
	9	1.228	1.231	-1.29	-1.28	0.981	0.784	0.769	1.371	-0.22	-0.07	-2.26	0.0106	2.127
	10	1.245	1.313	-0.87	-1.13	1.001	0.645	0.794	1.323	0.578	0.849	-1.23	0.0108	2.119
	11	1.236	1.294	-1.26	-0.99	0.926	0.778	0.72	1.347	-0.22	-0.02	-2.28	0.0111	2.142
	12	1.299	1.199	-0.96	-1.4	1.035	0.872	0.902	1.251	-0.64	-0.74	-2.3	0.0123	2.136
	13	1.253	1.221	-1.17	-1.3	0.97	0.803	0.779	1.354	-0.55	-0.09	-2.32	0.013	2.14
	14	1.265	1.262	-1.13	- <mark>1.14</mark>	1.015	0.814	0.826	1.331	-0.53	-0.28	-2.32	0.0117	2.133
	15	1.395	1.271	-0.59	-1.09	1.04	0.876	0.911	1.952	-0.75	3.159	-2.29	0.0124	2.13
	16	1.403	1.369	-0.59	-0.77	1.057	0.909	0.961	1.653	-0.76	1.546	-2.3	0.0122	2.133
	17	1.384	1.352	-0.68	-0.83	1.064	0.894	0.951	1.578	-0.67	1.163	-2.26	0.012	2.13
	18	1.398	1.392	-0.61	-0.67	1.097	0.897	0.984	1.554	-0.67	0.963	-2.26	0.0136	2.137
	19	1.302	1.351	-1.04	-0.86	1.023	0.863	0.883	1.521	-0.66	0.716	-2.26	0.0161	2.143
	20	1.276	1.257	-1.12	-1.25	1.018	0.719	0.732	1.3	-0.7	-0.55	-2.28	0.0127	2.15
	AVG	1.297	1.273	-0.99	<mark>-1</mark> .13	0.997	0.777	0.789	1.479	0.073	0.64	-1.76	0.011695	2.1282
	SD	0.078	0.063	0.315	0.248	0.067	0.154	0.179	0.161	0.794	0.875	0.695	0.001573	0.012399

ตารางค่าสถิติของแบบจำลอง S2 ที่ไม่มีจุดบกพร่อง ที่แรงดัน 6.6 kV ความชื้นสัมพัทธ์ 60%

ะ ส่				Hqn					Н	n		Lacuparity	Dimension
VIANVI	Sk+	Sk-	Ku+	Ku-	Q	СС	mcc	Sk+	Sk-	Ku+	Ku-	Lacunanty	Dimension
1	1.231	1.292	-1.34	-1.12	0.869	0.641	0.557	1.426	-0.08	0.068	-2.3	0.0167	2.16
2	1.216	1.445	-1.38	-0.38	0.846	0.231	0.196	1.447	1.154	0.458	-0.75	0.0122	2.111
3	1.377	1.234	-0.72	-1.32	1.03	0.46	0.474	1.399	0.955	0.194	-1.62	0.0102	2.1
4	1.222	1.374	-1.3	-0.61	0.805	0.431	0.347	1.494	0.11	0.781	-1.92	0.009	2.103
5	1.483	1.293	-0.06	-0.9	0.864	0.863	0.745	1.639	1.009	1.732	-1.88	0.0057	2.096
6	1.292	1.246	-0.96	-1.16	0.923	0.788	0.728	1.335	0.988	-0.23	-1.87	0.0053	2.1
7	1.352	1.201	-0.71	-1.32	0.91	0.787	0.717	1.458	0.964	0.46	-1.94	0.005	2.107
8	1.473	1.383	-0.12	-0.54	0.934	0.853	0.796	1.377	0.924	0.053	-1.96	0.0045	2.095
9	1.26	1.237	-1.11	-1.16	0.882	0.554	0.489	1.54	0.884	1.034	-2.09	0.0037	2.098
10	1.252	1.109	-1.17	-1.74	0.916	0.769	0.705	1.353	0.963	-0.15	-1.66	0.0041	2.104
11	1.257	1.17	-1.19	-1.48	0.91	0.569	0.518	1.344	1.126	-0.3	-1.12	0.0036	2.103
12	1.454	1.162	-0.32	-1.54	1.042	0.356	0.371	1.439	1.231	0.375	-0.86	0.0036	2.1
13	1.35	1.245	-0.69	-1.08	0.948	0.75	0.71	1.316	1.186	-0.36	-0.94	0.0034	2.098
14	1.136	1.113	-1.67	-1.73	0.896	0.88	0.789	1.143	1.119	-1.4	-1.44	0.004	2.108
15	1.162	1.113	-1.58	-1.73	1.021	0.597	0.61	1.237	1.031	-0.92	-1.39	0.0042	2.112
16	1.208	1.12	-1.35	-1.71	0.973	0.821	0.798	1.227	1.091	-1.02	-1.45	0.004	2.105
17	1.28	1.143	-0.96	-1.64	0.951	0.832	0.792	1.245	0.808	-0.8	-1.71	0.0041	2.107
18	1.181	1.122	-1.5	-1.7	0.969	0.841	0.815	1.29	0.428	-0.48	-2.18	0.0042	2.108
19	1.169	1.258	-1.57	-1.05	0.942	0.715	0.674	1.187	0.431	-1.15	-2.13	0.0049	2.105
20	1.2	1.117	-1.4	-1.72	1.008	0.82	0.827	1.218	0.092	-1.03	-2.33	0.005	2.105
AVG	1.278	1.219	-1.05	-1.28	0.932	0.678	0.633	1.356	0.821	-0.13	-1.68	0.00587	2.10625
SD	0.105	0.101	0.481	0.43	0.063	0.19	0.181	0.127	0.397	0.806	0.476	0.003483	0.01351

ตารางค่าสถิติของแบบจำลอง S2 จุดบกพร่องแบบที่ 1 ที่แรงดัน 6.6 kV ความชื้นสัมพัทธ์ 60%

ะ ตั้งที่				Hqn					Н	n		Lacuparity	Dimension
N I 9 / NI	Sk+	Sk-	Ku+	Ku-	Q	CC	mcc	Sk+	Sk-	Ku+	Ku-	Lacultarity	
1	1.574	1.623	-0.08	0.127	0.983	0.829	0.815	2.093	-0.19	2.217	-2.04	0.0271	2.155
2	1.434	1.522	-0.59	-0.24	0.947	0.699	0.662	2.171	-0.54	2.707	-2.29	0.0243	2.157
3	1.575	1.632	-0.03	0.208	0.953	0.829	0.791	2.189	-0.45	2.815	-2.23	0.0234	2.15
4	1.457	1.596	-0.53	0.079	0.995	0.712	0.68	2.216	-0.51	2.998	-2.27	0.0229	2.159
5	1.584	1.614	0.003	0.115	0.962	0.737	0.709	2.243	-0.51	3.186	-2.26	0.0223	2.163
6	1.515	1.551	-0.31	-0.1	0.935	0.836	0.781	2.168	-0.39	2.572	-2.22	0.0233	2.139
7	1.29	1.278	-1.17	-1.22	0.969	0.415	0.402	2.17	-0.46	2.576	-2.26	0.0227	2.152
8	1.407	1.354	-0.64	-0.9	1.067	0.473	0.504	2.161	-0.46	2.55	-2.27	0.0231	2.148
9	1.345	1.407	-0.97	-0.72	0.931	0.45	0.419	2.143	-0.25	2.426	-2.12	0.0238	2.142
10	1.568	1.434	-0.06	-0.62	0.964	0.73	0.704	2.159	-0.13	2.544	-2.2	0.0241	2.167
11	1.416	1.413	-0.71	-0.69	0.984	0.465	0.457	2.188	-0.12	2.712	-2.01	0.0236	2.139
12	1.454	1.424	-0.56	-0.68	0.955	0.599	0.572	2.201	-0.13	2.833	-2.02	0.024	2.162
13	1.319	1.326	-1.07	-1	0.953	0.626	0.596	2.152	-0.11	2.528	-1.99	0.0247	2.148
14	1.326	1.411	-1.02	-0.67	0.901	0.637	0.573	2.141	-0.11	2.446	-1.99	0.025	2.166
15	1.398	1.215	-0.79	-1.41	1.072	0.408	0.437	2.147	-0.03	2.488	-1.93	0.0251	2.175
16	1.314	1.228	-1.07	-1.36	1.036	0.539	0.559	2.163	-0.07	2.593	-1.95	0.0255	2.181
17	1.511	1.22	-0.29	-1.39	1.141	0.419	0.479	2.136	-0.05	2.392	-1.93	0.0254	2.171
18	1.46	1.205	-0.53	-1.44	1.155	0.361	0.417	2.145	-0.05	2.448	-1.93	0.0222	2.152
19	1.511	1.23	-0.29	-1.36	1.106	0.515	0.569	2.152	-0.02	2.504	-1.92	0.0258	2.167
20	1.486	1.233	-0.43	-1.35	1.119	0.576	0.645	2.194	-0.1	2.746	-1.96	0.0248	2.159
AVG	1.447	1.396	-0.56	<mark>-0.73</mark>	1.006	0.593	0.589	2.167	-0.23	2.614	-2.09	0.024155	2.1576
SD	0.094	0.152	0.373	0.587	0.077	0.154	0.131	0.033	0.19	0.223	0.142	0.001275	0.011646

ตารางค่าสถิติของแบบจำลอง S2 จุดบกพร่องแบบที่ 2 ที่แรงดัน 6.6 kV ความชื้นสัมพัทธ์ 60%

ะ ครั้งที่				Hqn					Н	In		Lacuparity	Dimension
N I A N NI	Sk+	Sk-	Ku+	Ku-	Q	СС	mcc	Sk+	Sk-	Ku+	Ku-	Lacunanty	
1	1.787	1.539	0.769	-0.3	1.017	0.855	0.87	1.845	0.023	0.988	-1.97	0.0386	2.272
2	1.727	1.504	0.486	-0.44	1.028	0.807	0.83	1.836	0.072	0.947	-1.94	0.0388	2.259
3	1.751	1.397	0.622	-0.08	1.001	0.759	0.76	1.847	0.071	0.985	-1.93	0.0387	2.26
4	1.647	1.483	0.167	-0.49	0.997	0.833	0.831	1.842	0.009	0.958	-1.98	0.038	2.256
5	1.802	1.45	0.88	-0.62	0.948	0.789	0.748	1.855	0.074	1.025	-1.91	0.0382	2.247
6	1.748	1.446	0.639	-0.62	91	0.808	0.808	1.844	0.043	0.98	-1.94	0.038	2.237
7	1.737	1.385	0.599	-0.86	1	0.71	0.711	1.842	0.007	0.966	-1.97	0.0385	2.237
8	1.731	1.429	0.58	-0.69	0.982	0.755	0.741	1.866	-0.06	1.103	-2.03	0.0371	2.236
9	1.678	1.382	0.356	-0.89	0.968	0.727	0.704	1.862	0.022	1.084	-1.96	0.0375	2.24
10	1.669	1.387	0.295	-0.86	0.949	0.786	0.745	1.846	-0.09	0.982	-2.05	0.0372	2.22
11	1.609	1.323	0.049	-1.11	0.956	0.687	0.656	1.862	0.012	1.068	-1.97	0.0372	2.236
12	1.61	1.347	0.055	-1.01	0.958	0.725	0.695	1.861	-0.03	1.068	-2	0.0361	2.231
13	1.593	1.359	-0.01	-0.97	0.951	0.736	0.7	1.866	-0.01	1.084	-1.98	0.0359	2.217
14	1.523	1.302	-0.32	-1.17	0.982	0.715	0.702	1.867	-0.02	1.087	-2	0.036	2.225
15	1.544	1.317	-0.21	-1.12	0.955	0.69	0.658	1.881	-0.05	1.158	-2.01	0.0359	2.232
16	1.51	1.322	-0.34	-1.09	0.937	0.734	0.687	1.878	-0.03	1.149	-2.01	0.0352	2.219
17	1.493	1.343	-0.43	-1.02	0.926	0.724	0.671	1.889	-0.03	1.206	-2	0.0347	2.223
18	1.529	1.324	-0.26	-1.07	0.919	0.735	0.675	1.88	-0.08	1.133	-2.04	0.035	2.21
19	1.487	1.308	-0.44	-1.13	0.944	0.743	0.701	1.884	-0.04	1.141	-2.01	0.0344	2.211
20	1.434	1.292	-0.66	-1.18	0.955	0.791	0.755	1.913	-0.02	1.3	-1.98	0.0338	2.219
AVG	1.63	1.382	0.142	-0.84	0.969	0.755	0.732	1.863	-0.01	1.071	-1.98	0.03674	2.23435
SD	0.113	0.072	0.463	0.318	0.031	0.047	0.061	0.02	0.047	0.094	0.036	0.001575	0.01734

ตารางค่าสถิติของแบบจำลอง S2 จุดบกพร่องแบบที่ 2 ที่แรงดัน 8.0 kV ความชื้นสัมพัทธ์ 60%

ะ ตั้งที่				Hqn					Н	n		Lacuparity	Dimension
N I 9 / NI	Sk+	Sk-	Ku+	Ku-	Q	СС	mcc	Sk+	Sk-	Ku+	Ku-	Lacultarity	
1	1.426	1.274	-0.75	-1.28	0.956	0.687	0.657	1.641	-0.04	-0	-2.16	0.0388	2.239
2	1.403	1.237	-0.83	-1.39	0.952	0.573	0.545	1.646	-0.02	0.016	-2.15	0.0386	2.235
3	1.436	1.278	-0.72	-1.26	0.951	0.713	0.678	1.642	-0.04	0.001	-2.16	0.039	2.242
4	1.474	1.279	-0.56	-1.26	0.966	0.695	0.672	1.641	-0.05	0.002	-2.17	0.0385	2.251
5	1.444	1.291	-0.68	-1.21	0.98	0.729	0.714	1.643	-0	0.013	-2.15	0.0386	2.243
6	1.447	1.248	-0.67	-1.36	0.974	0.556	0.541	1.635	-0.03	-0.02	-2.16	0.0386	2.233
7	1.415	1.262	-0.79	-1.31	0.94	0.594	0.559	1.635	-0.05	-0.02	-2.17	0.0383	2.252
8	1.419	1.236	-0.77	-1.4	0.963	0.508	0.489	1.632	-0.08	-0.03	-2.19	0.0387	2.253
9	1.394	1.236	-0.86	-1.4	0.961	0.561	0.539	1.632	-0.03	-0.03	-2.17	0.0385	2.24
10	1.406	1.267	-0.82	-1.3	0.953	0.672	0.64	1.622	-0.05	-0.08	-2.17	0.0386	2.242
11	1.404	1.224	-0.83	-1.43	0.978	0.434	0.424	1.631	-0.07	-0.04	-2.18	0.0389	2.256
12	1.392	1.248	-0.87	-1.36	0.975	0.606	0.591	1.631	-0.08	-0.04	-2.19	0.0383	2.232
13	1.407	1.249	-0.81	-1.36	0.947	0.521	0.494	1.638	-0.06	-0.01	-2.18	0.0379	2.253
14	1.443	1.237	-0.67	- <mark>1.39</mark>	0.948	0.547	0.518	1.634	-0.08	-0.02	-2.18	0.038	2.241
15	1.419	1.238	-0.76	-1.38	0.967	0.665	0.643	1.639	-0.07	-0.01	-2.18	0.0384	2.247
16	1.372	1.222	-0.93	-1.43	0.991	0.536	0.531	1.641	-0.07	0.002	-2.17	0.0376	2.237
17	1.379	1.204	-0.9	-1.49	0.997	0.351	0.35	1.636	-0.07	-0.02	-2.18	0.0373	2.242
18	1.395	1.213	-0.84	-1.46	1.013	0.477	0.483	1.638	-0.07	-0.01	-2.18	0.0376	2.248
19	1.363	1.192	-0.96	-1.52	1.037	0.2	0.207	1.638	-0.06	-0.01	-2.18	0.038	2.243
20	1.395	1.226	-0.85	-1.42	1.019	0.518	0.528	1.641	-0.07	0.003	-2.18	0.0378	2.237
AVG	1.412	1.243	-0.79	<mark>-1</mark> .37	0.973	0.557	0.54	1.637	-0.05	-0.02	-2.17	0.0383	2.2433
SD	0.028	0.026	0.098	0.08	0.026	0.129	0.12	0.006	0.022	0.022	0.012	0.000475	0.007042

ตารางค่าสถิติของแบบจำลอง S2 จุดบกพร่องแบบที่ 3 ที่แรงดัน 6.6 kV ความชื้นสัมพัทธ์ 60%

Sk+	Sk-	Kuu	17	-								
1 5 0 1		r∖u∓	Ku-	Q	CC	mcc	Sk+	Sk-	Ku+	Ku-	Lacunanty	Dimension
1.521	0.418	-0.4	-0.82	0.979	0.846	0.828	1.761	-0.01	0.589	-2.03	0.0396	2.267
1.453	1.34	-0.66	-1.07	0.933	0.836	0.78	1.767	-0.01	0.621	-2.12	0.039	2.26
1.449	1.33	-0.66	-1.09	0.939	0.816	0.767	1.788	-0.13	0.717	-2.11	0.0376	2.235
1.428	1.298	-0.76	-1.21	0.943	0.697	0.657	1.792	-0.13	0.75	-2.11	0.0378	2.263
1.413	1.296	-0.8	-1.21	0.95	0.736	0.699	1.788	-0.1	0.718	-2.09	0.0379	2.246
1.426	1.306	-0.74	-1.17	0.94	0.687	0.646	1.798	-0.13	0.774	-2.11	0.0373	2.247
1.445	1.27	-0.68	-1.3	0.965	0.719	0.694	1.785	-0.13	0.697	-2.11	0.0381	2.252
1.407	1.264	-0.82	-1.31	0.988	0.64	0.632	1.791	-0.12	0.731	-2.11	0.0371	2.251
1.402	1.28	-0.84	-1.26	0.961	0.626	0.602	1.8	-0.14	0.779	-2.12	0.0379	2.265
1.43	1.263	-0.71	-1.31	0.964	0.662	0.638	1.802	-0.12	0.795	-2.1	0.0377	2.263
1.41	1.289	-0.8	-1.22	0.961	0.64	0.615	1.811	-0.1	0.834	-2.08	0.0371	2.248
1.421	1.292	-0.75	-1.21	0.987	0.72	0.711	1.809	-0.15	0.832	-2.12	0.037	2.264
1.382	1.285	-0.91	-1.23	0.973	0.642	0.625	1.816	-0.15	0.868	-2.11	0.0373	2.26
1.365	1.268	-0.97	-1.29	0.976	0.61	0.595	1.808	-0.16	0.815	-2.12	0.0368	2.261
1.411	1.264	-0.79	-1.31	0.985	0.718	0.707	1.834	-0.21	0.95	-2.16	0.0366	2.252
1.389	1.238	-0.87	-1.39	1.002	0.653	0.655	1.826	-0.21	0.926	-2.15	0.0365	2.257
1.404	1.265	-0.81	-1.3	1.014	0.708	0.718	1.828	-0.23	0.922	-2.17	0.0361	2.246
1.395	1.255	-0.85	-1.33	1.008	0.624	0.629	1.844	-0.19	1	-2.14	0.0359	2.245
1.409	1.252	-0.79	-1.35	1.023	0.623	0.637	1.848	-0.23	1.028	-2.17	0.0358	2.251
1.376	1.27	-0.92	-1.28	1.024	0.661	0.677	1.844	-0.18	1	-2.13	0.0354	2.236
3 1.417	1.237	-0.78	-1.23	0.976	0.693	0.676	1.807	-0.14	0.817	-2.12	0.037225	2.25345
	1.382 1.365 1.411 1.389 1.404 1.395 1.409 1.376 3 1.417	1.382 1.285 1.365 1.268 1.411 1.264 1.389 1.238 1.404 1.265 1.395 1.255 1.409 1.252 1.376 1.27 3 1.417 1.237	1.382 1.285 -0.91 1.365 1.268 -0.97 1.411 1.264 -0.79 1.389 1.238 -0.87 1.404 1.265 -0.81 1.395 1.255 -0.85 1.409 1.252 -0.79 1.376 1.27 -0.92	1.382 1.285 -0.91 -1.23 1.365 1.268 -0.97 -1.29 1.411 1.264 -0.79 -1.31 1.389 1.238 -0.87 -1.39 1.404 1.265 -0.81 -1.3 1.395 1.255 -0.85 -1.33 1.409 1.252 -0.79 -1.35 1.376 1.27 -0.92 -1.28	1.382 1.285 -0.91 -1.23 0.973 1.365 1.268 -0.97 -1.29 0.976 1.411 1.264 -0.79 -1.31 0.985 1.389 1.238 -0.87 -1.39 1.002 1.404 1.265 -0.81 -1.3 1.014 1.395 1.255 -0.85 -1.33 1.008 1.409 1.252 -0.79 -1.35 1.023 1.376 1.27 -0.92 -1.28 1.024	1.382 1.285 -0.91 -1.23 0.973 0.642 1.365 1.268 -0.97 -1.29 0.976 0.61 1.411 1.264 -0.79 -1.31 0.985 0.718 1.389 1.238 -0.87 -1.39 1.002 0.653 1.404 1.265 -0.81 -1.3 1.014 0.708 1.395 1.255 -0.85 -1.33 1.008 0.624 1.409 1.252 -0.79 -1.35 1.023 0.623 1.376 1.27 -0.92 -1.28 1.024 0.661	1.382 1.285 -0.91 -1.23 0.973 0.642 0.625 1.365 1.268 -0.97 -1.29 0.976 0.61 0.595 1.411 1.264 -0.79 -1.31 0.985 0.718 0.707 1.389 1.238 -0.87 -1.39 1.002 0.653 0.655 1.404 1.265 -0.81 -1.3 1.014 0.708 0.718 1.395 1.255 -0.85 -1.33 1.008 0.624 0.629 1.409 1.252 -0.79 -1.35 1.023 0.623 0.637 1.376 1.27 -0.92 -1.28 1.024 0.661 0.677	1.382 1.285 -0.91 -1.23 0.973 0.642 0.625 1.816 1.365 1.268 -0.97 -1.29 0.976 0.61 0.595 1.808 1.411 1.264 -0.79 -1.31 0.985 0.718 0.707 1.834 1.389 1.238 -0.87 -1.39 1.002 0.653 0.655 1.826 1.404 1.265 -0.81 -1.3 1.014 0.708 0.718 1.828 1.395 1.255 -0.85 -1.33 1.008 0.624 0.629 1.844 1.409 1.252 -0.79 -1.35 1.023 0.623 0.637 1.848 1.376 1.27 -0.92 -1.28 1.024 0.661 0.677 1.844	1.382 1.285 -0.91 -1.23 0.973 0.642 0.625 1.816 -0.15 1.365 1.268 -0.97 -1.29 0.976 0.61 0.595 1.808 -0.16 1.411 1.264 -0.79 -1.31 0.985 0.718 0.707 1.834 -0.21 1.389 1.238 -0.87 -1.39 1.002 0.653 0.655 1.826 -0.21 1.404 1.265 -0.81 -1.3 1.014 0.708 0.718 1.828 -0.23 1.395 1.255 -0.85 -1.33 1.008 0.624 0.629 1.844 -0.19 1.409 1.252 -0.79 -1.35 1.023 0.623 0.637 1.848 -0.23 1.376 1.27 -0.92 -1.28 1.024 0.661 0.677 1.844 -0.18	1.382 1.285 -0.91 -1.23 0.973 0.642 0.625 1.816 -0.15 0.868 1.365 1.268 -0.97 -1.29 0.976 0.61 0.595 1.808 -0.16 0.815 1.411 1.264 -0.79 -1.31 0.985 0.718 0.707 1.834 -0.21 0.95 1.389 1.238 -0.87 -1.39 1.002 0.653 0.655 1.826 -0.21 0.926 1.404 1.265 -0.81 -1.3 1.014 0.708 0.718 1.828 -0.23 0.922 1.395 1.255 -0.85 -1.33 1.008 0.624 0.629 1.844 -0.19 1 1.409 1.252 -0.79 -1.35 1.023 0.623 0.637 1.848 -0.23 1.028 1.376 1.27 -0.92 -1.28 1.024 0.661 0.677 1.844 -0.18 1	1.382 1.285 -0.91 -1.23 0.973 0.642 0.625 1.816 -0.15 0.868 -2.11 1.365 1.268 -0.97 -1.29 0.976 0.61 0.595 1.808 -0.16 0.815 -2.12 1.411 1.264 -0.79 -1.31 0.985 0.718 0.707 1.834 -0.21 0.95 -2.16 1.389 1.238 -0.87 -1.39 1.002 0.653 0.655 1.826 -0.21 0.926 -2.15 1.404 1.265 -0.81 -1.3 1.014 0.708 0.718 1.828 -0.23 0.922 -2.17 1.395 1.255 -0.85 -1.33 1.008 0.624 0.629 1.844 -0.19 1 -2.14 1.409 1.252 -0.79 -1.35 1.023 0.623 0.637 1.848 -0.23 1.028 -2.17 1.376 1.27 -0.92 -1.28 1.024 0.661 0.677 1.844 -0.18 1 -2.13 G 1.417	1.382 1.285 -0.91 -1.23 0.973 0.642 0.625 1.816 -0.15 0.868 -2.11 0.0373 1.365 1.268 -0.97 -1.29 0.976 0.61 0.595 1.808 -0.16 0.815 -2.12 0.0368 1.411 1.264 -0.79 -1.31 0.985 0.718 0.707 1.834 -0.21 0.95 -2.16 0.0366 1.389 1.238 -0.87 -1.39 1.002 0.653 0.655 1.826 -0.21 0.926 -2.15 0.0365 1.404 1.265 -0.81 -1.3 1.014 0.708 0.718 1.828 -0.23 0.922 -2.17 0.0361 1.395 1.255 -0.85 -1.33 1.008 0.624 0.629 1.844 -0.19 1 -2.14 0.0359 1.409 1.252 -0.79 -1.35 1.023 0.623 0.637 1.848 -0.23 1.028 -2.17 0.0358 1.376 1.27 -0.92 -1.28 1.024 0.661

ตารางค่าสถิติของแบบจำลอง S3 ที่ไม่มีจุดบกพร่อง ที่แรงดัน 6.6 kV ความชื้นสัมพัทธ์ 40%

ſ	ะ ครั้งที่				Hqn					Н	n		Lacuparity	Dimension
	19111	Sk+	Sk-	Ku+	Ku-	Q	СС	mcc	Sk+	Sk-	Ku+	Ku-	Lacunanty	Dimension
	1	1.249	1.266	-1.28	-1.25	1.013	0.524	0.531	2.546	0.556	5.611	-0.5	0.0155	2.178
	2	1.169	1.261	-1.56	-1.26	0.866	0.213	0.184	2.548	0.523	5.691	-0.54	0.0156	2.173
	3	1.352	1.457	-0.92	-0.51	0.986	0.614	0.606	2.513	0.373	5.489	-0.83	0.0154	2.171
	4	1.326	1.474	-1.01	-0.45	0.906	0.666	0.603	2.54	0.368	5.782	-0.8	0.016	2.184
	5	1.316	1.355	-1.05	-0.89	1.008	0.779	0.786	2.545	0.421	5.782	-0.68	0.0156	2.164
	6	1.305	1.298	-1.1	-1.11	1.08	0.603	0.651	2.51	0.348	5.597	-0.84	0.0153	2.16
	7	1.318	1.36	-1.04	-0.96	1.04	0.779	0.81	2.478	0.389	5.352	-0.82	0.0156	2.171
	8	1.276	1.315	-1.2	-1.05	1.003	0.628	0.629	2.455	0.383	5.443	-0.83	0.0156	2.171
	9	1.321	1.36	-1.05	-0.92	1.003	0.757	0.759	2.529	0.498	5.622	-0.56	0.0155	2.157
	10	1.268	1.364	-1.24	-0.91	0.917	0.77	0.706	2.526	0.559	5.517	-0.43	0.0154	2.17
	11	1.255	1.289	-1.28	-1.17	0.973	0.41	0.399	2.54	0.619	5.68	-0.32	0.0149	2.168
	12	1.236	1.254	-1.25	-1.05	0.899	0.53	0.602	2.465	0.523	5.489	-0.42	0.0151	2.162
	13	1.231	1.337	-1.37	-1.02	0.933	0.587	0.547	2.55	0.468	5.741	-0.57	0.0146	2.162
	14	1.27	1.274	-1.24	-1.22	1.025	0.732	0.751	2.535	0.417	5.622	-0.66	0.0142	2.165
	15	1.263	1.305	-1.27	-1.12	1.017	0.549	0.558	2.515	0.449	5.588	-0.68	0.0153	2.169
	16	1.216	1.17	-1.42	-1.57	1.041	0.452	0.47	2.473	0.419	5.371	-0.81	0.0147	2.165
	17	1.207	1.204	-1.44	-1.46	0.972	0.441	0.428	2.55	0.582	5.873	-0.41	0.0142	2.171
	18	1.306	1.228	-1.13	-1.39	1.054	0.477	0.502	2.504	0.475	5.626	-0.66	0.0192	2.155
	19	1.243	1.216	-1.33	-1.43	0.993	0.54	0.536	2.504	0.401	5.623	-0.82	0.0145	2.157
	20	1.259	1.203	-1.28	-1.47	1.058	0.543	0.574	2.46	0.451	5.318	-0.71	0.0144	2.161
	AVG	1.269	1.3	-1.22	<mark>-1.11</mark>	0.989	0.58	0.582	2.514	0.461	5.591	-0.64	0.01533	2.1667
	SD	0.046	0.081	0.162	0.295	0.058	0.145	0.148	0.032	0.079	0.15	0.167	0.001053	0.00732

ตารางค่าสถิติของแบบจำลอง S3 จุดบกพร่องแบบที่ 1 ที่แรงดัน 6.6 kV ความชื้นสัมพัทธ์ 40%

ะ ครั้งที่				Hqn					Н	n		Lacuparity	Dimension
VIANVI	Sk+	Sk-	Ku+	Ku-	Q	CC	mcc	Sk+	Sk-	Ku+	Ku-	Lacunanty	
1	1.67	1.536	0.209	-0.36	0.821	0.918	0.754	1.994	0.004	1.841	-1.8	0.0335	2.347
2	1.582	1.426	-0.14	-0.76	0.826	0.847	0.7	2.077	0.093	2.273	-1.65	0.0323	2.318
3	1.554	1.397	-0.26	-0.86	0.885	0.836	0.74	2.144	0	2.702	-1.68	0.0315	2.324
4	1.497	1.382	-0.49	-0.91	0.874	0.748	0.654	2.136	-0.09	2.68	-1.78	0.0312	2.299
5	1.522	1.414	-0.4	-0.79	0.859	0.849	0.729	2.173	0.041	2.868	-1.62	0.0314	2.301
6	1.517	1.366	-0.39	-0.97	0.847	0.796	0.674	2.128	0.012	2.587	-1.67	0.0328	2.303
7	1.458	1.369	-0.64	-0.96	0.855	0.653	0.558	2.136	0.101	2.651	-1.58	0.0324	2.29
8	1.424	1.303	-0.78	-1.19	0.935	0.747	0.698	2.131	0.066	2.638	-1.63	0.0329	2.292
9	1.48	1.261	-0.56	-1.33	0.943	0.599	0.565	2.125	0.032	2.628	-1.73	0.0321	2.287
10	1.418	1.291	-0.81	-1.22	0.9	0.71	0.64	2.111	0.043	2.532	-1.68	0.0322	2.276
11	1.418	1.267	-0.8	1.304	0.912	0.641	0.585	2.115	0.049	2.551	-1.67	0.0325	2.28
12	1.386	1.26	-0.91	-1.32	0.94	0.753	0.707	2.119	0.075	2.6	-1.64	0.032	2.279
13	1.397	1.227	-0.86	-1.43	1.013	0.584	0.592	2.138	-0	2.722	-1.71	0.032	2.266
14	1.354	1.258	-1.03	-1.33	0.957	0.649	0.621	2.161	0.057	2.921	-1.62	0.032	2.246
15	1.362	1.247	-1	-1.37	0.972	0.521	0.507	2.147	0.049	2.824	-1.67	0.0318	2.26
16	1.358	1.207	-1.02	-1.49	1.019	0.354	0.361	2.136	0.017	2.759	-1.71	0.0308	2.258
17	1.336	1.233	-1.09	-1.41	1.037	0.592	0.614	2.128	-0.01	2.736	-1.74	0.0309	2.236
18	1.305	1.203	-1.19	-1.5	1.028	0.569	0.584	2.13	-0.01	2.688	-1.74	0.0305	2.251
19	1.322	1.209	-1.13	-1.48	1.036	0.513	0.532	2.122	-0.02	2.657	-1.74	0.0303	2.231
20	1.293	1.201	-1.23	-1.51	1.002	0.566	0.567	2.091	-0.07	2.403	-1.81	0.0311	2.236
AVG	1.433	1.303	-0.72	-1.04	0.933	0.672	0.619	2.122	0.022	2.613	-1.69	0.03181	2.279
SD	0.101	0.093	0.386	0.636	0.073	0.141	0.094	0.037	0.048	0.234	0.062	0.00084	0.031489

ตารางค่าสถิติของแบบจำลอง S3 จุดบกพร่องแบบที่ 2 ที่แรงดัน 6.6 kV ความชื้นสัมพัทธ์ 40%

ดรังที่				Hqn					Н	n		Lacuparity	Dimension
19 A M	Sk+	Sk-	Ku+	Ku-	Q	СС	mcc	Sk+	Sk-	Ku+	Ku-	Lacunanty	Dimension
1	1.696	1.676	0.325	0.243	1.104	0.922	1.018	1.981	0.244	1.682	-1.61	0.0331	2.343
2	1.565	1.583	-0.26	-0.17	1.162	0.889	1.033	1.971	0.155	1.65	-1.71	0.0342	2.312
3	1.602	1.487	-0.03	-0.54	1.14	0.855	0.975	2.068	0.285	2.285	-1.48	0.0336	2.292
4	1.536	1.511	-0.35	-0.43	1.179	0.835	0.985	2.029	0.172	1.99	-1.63	0.034	2.284
5	1.545	1.465	-0.3	-0.62	1.144	0.801	0.916	2.06	0.014	2.236	-1.61	0.0338	2.27
6	1.52	1.433	-0.41	-0.75	1.143	0.85	0.972	2.05	0.13	2.159	-1.65	0.0341	2.296
7	1.506	1.485	-0.47	-0.53	1.147	0.846	0.97	2.059	0.14	2.211	-1.63	0.0333	2.275
8	1.531	1.421	-0.34	-0.8	1.097	0.794	0.872	2.066	0.124	2.281	-1.66	0.0338	2.279
9	1.52	1.45	-0.41	-0.65	1.1	0.818	0.899	2.073	0.133	2.324	-1.64	0.0331	2.282
10	1.47	1.374	-0.6	-0.97	1.082	0.774	0.838	2.051	0.049	2.169	-1.74	0.037	2.273
11	1.528	1.38	-0.38	-0.94	1.075	0.766	0.824	2.065	0.052	2.308	-1.7	0.0332	2.274
12	1.466	1.34	-0.64	-1.09	1.086	0.803	0.872	2.044	0.009	2.167	-1.77	0.0337	2.275
13	1.441	1.401	-0.73	-0.86	1.079	0.78	0.842	2.072	0.057	2.344	-1.71	0.0337	2.265
14	1.409	1.377	-0.83	-0.94	1.139	0.762	0.867	2.102	0.01	2.541	-1.71	0.0324	2.248
15	1.442	1.352	-0.71	-1.04	1.106	0.733	0.81	2.027	-0.05	2.051	-1.85	0.0334	2.257
16	1.293	1.201	-1.23	-1.51	1.002	0.566	0.567	2.091	-0.07	2.403	-1.81	0.0311	2.236
17	1.429	1.301	-0.75	-1.2	1.116	0.698	0.779	2.061	0.023	2.296	-1.77	0.0325	2.248
18	1.417	1.343	-0.8	-1.07	1.085	0.703	0.763	2.056	-0	2.246	-1.82	0.0331	2.256
19	1.395	1.289	-0.88	-1.24	1.093	0.528	0.577	2.058	-0.01	2.299	-1.83	0.0323	2.251
20	1.426	1.332	-0.77	-1.1	1.07	0.661	0.707	2.052	-0.03	2.226	-1.86	0.033	2.258
AVG	1.487	1.41	-0.53	-0.81	1.107	0.769	0.854	2.052	0.072	2.193	-1.71	0.03342	2.2737
SD	0.087	0.108	0.34	0.4	0.04	0.1	0.13	0.031	0.097	0.215	0.097	0.001119	0.024596
20 AVG SD	1.420 1.487 0.087	1.332 1.41 0.108	-0.77 -0.53 0.34	-1.1 -0.81 0.4	1.107 0.04	0.769 0.1	0.707 0.854 0.13	2.052 2.052 0.031	0.072 0.097	2.220 2.193 0.215	-1.71 0.097	0.03342 0.001119	2.25 2.273 0.0245§

ตารางค่าสถิติของแบบจำลอง S3 จุดบกพร่องแบบที่ 3 ที่แรงดัน 6.6 kV ความชื้นสัมพัทธ์ 40%

ะ ส่				Hqn					Н	n		Lacuparity	Dimension
VIANVI	Sk+	Sk-	Ku+	Ku-	Q	CC	mcc	Sk+	Sk-	Ku+	Ku-	Lacunanty	
1	1.281	1.2	-1.26	-1.5	1.074	0.006	0.006	1.714	-0.26	0.345	-2.24	0.0346	2.241
2	1.601	1.592	-0.14	-0.2	0.973	0.929	0.904	1.763	0.074	0.615	-1.96	0.0422	2.342
3	1.64	1.563	0.021	-0.29	0.952	0.934	0.889	1.752	0.015	0.564	-2	0.0428	2.329
4	1.638	1.627	0.006	-0.05	0.97	0.907	0.88	1.758	0.066	0.61	-1.97	0.0444	2.334
5	1.703	1.611	0.312	-0.11	1.006	0.887	0.892	1.731	0.007	0.467	-2.02	0.0436	2.34
6	1.679	1.639	0.018	0.013	0.917	0.939	0.861	1.756	0.047	0.609	-1.97	0.0435	2.336
7	1.69	1.561	0.233	-0.32	0.968	0.898	0.869	1.772	0.049	0.704	-1.97	0.0433	2.331
8	1.774	1.635	0.343	0.009	0.942	0.913	0.86	1.822	0.12	0.997	-1.91	0.0416	2.302
9	1.675	1.625	0.177	-0.03	0.958	0.893	0.855	1.783	-0.01	0.77	-2	0.0426	2.305
10	1.649	1.58	0.036	-0.23	1	0.887	0.887	1.783	-0.07	0.769	-2.04	0.0416	2.31
11	1.582	1.622	-0.23	-0.05	0.92	0.921	0.847	1.78	-0.05	0.755	-2.03	0.0418	2.295
12	1.645	1.614	0.071	-0.09	0.95	0.92	0.874	1.813	-0.04	0.976	-2	0.0408	2.289
13	1.752	1.628	0.562	-0.03	0.955	0.918	0.876	1.809	-0.04	0.933	-2.01	0.0408	2.282
14	1.641	1.553	0.058	-0.33	0.988	0.894	0.884	1.784	-0.14	0.78	-2.07	0.0406	2.285
15	1.663	1.603	0.139	-0.14	0.983	0.884	0.869	1.803	-0.11	0.897	-2.05	0.0403	2.283
16	1.64	1.561	0.07	-0.3	0.934	0.837	0.782	1.814	-0.07	0.96	-2.02	0.0405	2.28
17	1.588	1.542	-0.16	-0.37	0.948	0.877	0.832	1.822	-0.08	0.989	-2.03	0.0387	2.268
18	1.704	1.577	0.358	-0.24	0.982	0.878	0.862	1.829	-0.09	1.035	-2.03	0.0388	2.288
19	1.72	1.553	0.433	-0.33	0.979	0.887	0.868	1.827	-0.1	1.007	-2.05	0.0386	2.287
20	1.71	1.545	0.281	-0.25	0.987	0.869	0.892	1.734	-0.11	0.854	-1.98	0.0395	2.293
AVG	1.649	1.572	0.066	-0.24	0.969	0.854	0.824	1.782	-0.04	0.782	-2.02	0.04103	2.301
SD	0.1	0.093	0.373	0.321	0.035	0.201	0.194	0.035	0.088	0.198	0.064	0.002277	0.027123

ตารางค่าสถิติของแบบจำลอง S3 จุดบกพร่องแบบที่ 3 ที่แรงดัน 8.0 kV ความชื้นสัมพัทธ์ 40%

ſ	ะ อรั.ขา				Hqn					Н	n		Locupority	Dimonsion
	119 111	Sk+	Sk-	Ku+	Ku-	Q	СС	mcc	Sk+	Sk-	Ku+	Ku-	Lacunanty	
	1	1.44	1.323	-0.75	-1.15	0.96	0.68	0.653	1.617	-0.19	-0.02	-2.23	0.0328	2.285
	2	1.366	1.29	-0.01	-1.25	0.961	0.516	0.496	1.605	-0.22	-0.08	-2.25	0.044	2.274
	3	1.369	1.324	-1	-1.15	0.941	0.664	0.625	1.599	-0.23	-0.1	-2.26	0.0438	2.302
	4	1.352	1.306	-1.05	-1.2	0.972	0.638	0.62	1.61	-0.23	-0.06	-2.25	0.0427	2.288
	5	1.379	1.283	-0.96	-1.27	0.974	0.687	0.669	1.614	-0.23	-0.04	-2.25	0.0432	2.281
	6	1.381	1.304	-0.95	-1.21	0.966	0.647	0.626	1.603	-0.23	-0.09	-2.25	0.0435	2.281
	7	1.399	1.313	-0.89	-1.18	1.008	0.771	0.777	1.591	-0.27	-0.13	-2.27	0.043	2.293
	8	1.365	1.309	-1.01	-1.19	0.961	0.64	0.615	1.613	-0.22	-0.04	-2.24	0.0434	2.288
	9	1.375	1.302	-0.98	-1.21	1.025	0.697	0.715	1.614	-0.25	-0.04	-2.25	0.0429	2.274
	10	1.345	1.27	-1.08	-1.31	0.985	0.592	0.583	1.602	-0.25	-0.09	-2.26	0.0428	2.293
	11	1.367	1.29	-1.01	-1.25	0.997	0.578	0.576	1.604	-0.24	095	-2.25	0.0432	2.278
	12	1.381	1.291	-0.96	-1.24	0.981	0.572	0.561	1.617	-0.23	-0.03	-2.24	0.0425	2.278
	13	1.389	1.286	-0.93	-1.26	0.998	0.646	0.645	1.63	-0.23	0.023	-2.24	0.0419	2.259
	14	1.386	1.254	-0.94	-1.36	1.028	0.478	0. <mark>491</mark>	1.597	-0.31	-0.12	-2.28	0.0419	2.271
	15	1.392	1.269	-0.92	-1.31	0.992	0.615	0.61	1.593	-0.3	-0.14	-2.27	0.0424	2.263
	16	1.385	1.258	-0.94	-1.35	0.989	0.569	0.563	1.592	-0.3	-0.14	-2.22	0.0432	2.295
	17	1.372	1.249	-0.99	-1.37	0.996	0.488	0.486	1.595	-0.28	-0.13	-2.27	0.0433	2.286
	18	1.361	1.261	-1.02	-1.34	0.994	0.67	0.666	1.598	-0.3	-0.12	-2.27	0.0418	2.272
	19	1.338	1.306	-1.1	<mark>-1.</mark> 2	0.952	0.643	0.612	1.61	-0.27	-0.07	-2.25	0.0325	2.268
	20	1.326	1.283	-1.14	-1.27	0.933	0.576	0.537	1.601	-0.28	-0.11	-2.26	0.0429	2.273
	AVG	1.373	1.289	-0.93	-1.25	0.981	0.618	0.606	1.605	-0.25	-0.08	-2.25	0.041885	2.2801
	SD	0.024	0.023	0.233	0.069	0.025	0.073	0.074	0.01	0.034	0.047	0.014	0.003214	0.011206

ตารางค่าสถิติของแบบจำลอง S3 จุดบกพร่องแบบที่ 4 ที่แรงดัน 6.6 kV ความชื้นสัมพัทธ์ 40%

ะ ส่				Hqn					Н	n		Lacuparity	Dimension
VIANVI	Sk+	Sk-	Ku+	Ku-	Q	CC	mcc	Sk+	Sk-	Ku+	Ku-	Lacunanty	
1	2.055	1.896	2.107	1.258	0.789	0.972	0.767	1.767	0.07	0.722	-1.96	0.0417	2.386
2	1.994	1.907	1.865	1.379	0.814	0.973	0.792	1.775	-0.05	0.784	-2.03	0.0429	2.364
3	1.982	1.873	1.8	1.24	0.771	0.976	0.752	1.779	-0.08	0.82	-2.04	0.044	2.342
4	1.866	1.669	1.256	0.168	0.749	0.964	0.722	1.785	0.016	0.873	-2	0.0434	2.344
5	1.904	1.622	1.385	-0.03	0.753	0.951	0.716	1.763	-0.03	0.729	-2.02	0.0432	2.335
6	1.97	1.673	1.721	0.208	0.747	0.953	0.711	1.792	-0.02	0.934	-2	0.044	2.339
7	1.935	1.627	1.67	0.001	0.746	0.955	0.712	1.805	0.064	1.014	-1.95	0.0434	2.336
8	1.995	1.682	1.895	0.231	0.794	0.949	0.753	1.792	-0.03	0.921	-2.01	0.0442	2.336
9	1.898	1.593	1.36	-0.16	0.812	0.936	0.76	1.803	-0.04	0.979	-2	0.0437	2.33
10	1.841	1.591	0.983	-1.64	0.822	0.93	0.765	1.761	-0.13	0.734	-2.07	0.0439	2.315
11	1.902	1.595	1.275	-0.16	0.787	0.91	0.717	1.821	-0	1.116	-1.98	0.0429	2.319
12	1.87	1.534	1.147	-0.39	0.79	0.873	0.689	1.848	-0.08	1.28	-2	0.0414	2.298
13	1.875	1.525	1.321	-0.43	0.818	0.897	0.734	1.843	-0.07	1.251	-1.99	0.0428	2.287
14	1.763	1.52	0.605	-0.45	0.844	0.897	0.757	1.805	-0.16	0.969	-2.07	0.0439	2.297
15	1.792	1.484	0.833	-0.6	0.849	0.854	0.725	1.803	-0.21	1.003	-2.09	0.0412	2.302
16	1.813	1.487	0.894	-0.58	0.816	0.873	0.712	1.807	-0.23	1.032	-2.1	0.0425	2.294
17	1.762	1.576	0.635	-0.21	0.847	0.9	0.762	1.804	-0.23	1.017	-2.11	0.0423	2.284
18	1.74	1.567	0.553	-0.23	0.858	0.907	0.779	1.806	-0.22	1.007	-2.1	0.042	2.283
19	1.73	1.505	0.48	-0.49	0.844	0.871	0.734	1.807	-0.21	1.017	-2.1	0.0415	2.259
20	1.765	1.458	0.693	-0.69	0.82	0.853	0.7	1.819	-0.22	1.087	-2.1	0.0421	2.279
AVG	1.873	1.619	1.224	-0.08	0.804	0.92	0.738	1.799	-0.09	0.964	-2.03	0.04285	2.31645
SD	0.096	0.134	0.504	0.718	0.036	0.041	0.028	0.024	0.102	0.157	0.052	0.000968	0.03203

ตารางค่าสถิติของแบบจำลอง S3 จุดบกพร่องแบบที่ 4 ที่แรงดัน 6.6 kV ความชื้นสัมพัทธ์ 60%

Γ	ะ ครั้งที่				Hqn					Н	n		Lacuparity	Dimension
	19111	Sk+	Sk-	Ku+	Ku-	Q	СС	mcc	Sk+	Sk-	Ku+	Ku-	Lacunanty	Dimension
_	1	1.76	1.639	0.656	0.118	0.839	0.803	0.674	2.354	-0.45	4.674	-2.22	0.0229	2.165
	2	1.862	1.663	1.092	0.146	0.794	0.882	0.7	2.313	-0.24	4.078	-2.09	0.0254	2.179
	3	1.842	1.626	0.982	0.001	0.823	0.797	0.656	2.31	-0.37	4.385	-2.17	0.0246	2.183
	4	1.877	1.537	1.174	-0.34	0.816	0.761	0.621	2.334	-0.36	4.596	-2.17	0.0239	2.162
	5	1.609	1.495	-0.01	-0.47	0.814	0.557	0.453	2.342	-0.4	4.613	-2.21	0.0236	2.158
	6	1.653	1.45	0.129	-0.62	0.933	0.585	0.546	2.371	-0.45	4.681	-2.21	0.0227	2.17
	7	1.775	1.506	0.667	-0.47	0.911	0.736	0.671	2.37	-0.41	4.189	-2.22	0.0197	2.16
	8	1.739	1.591	0.576	-0.14	0.909	0.728	0.662	2.356	-0.43	4.202	-2.21	0.0226	2.157
	9	1.701	1.548	0.399	-0.23	0.948	0.556	0.527	2.348	-0.34	4.065	-2.18	0.0228	2.139
	10	1.633	1.789	0.105	0.791	0.927	0.842	0.781	2.404	-0.48	4.804	-2.21	0.016	2.152
	11	1.634	1.608	0.006	-0.07	0.941	0.831	0.782	2.362	-0.52	3.962	-2.23	0.0231	2.173
	12	1.711	1.56	0.403	-0.29	0.897	0.697	0.625	2.419	-0.48	4.534	-2.22	0.0218	2.168
	13	1.798	1.511	0.782	-0.47	0.953	0.768	0.732	2.364	-0.45	4.015	-2.19	0.0223	2.158
	14	1.767	1.531	0.617	-0.38	0.918	0.816	0.749	2.446	-0.34	5.464	-2.15	0.0182	2.161
	15	1.725	1.509	0.452	-0.47	0.928	0.768	0.713	2.42	-0.41	5.044	-2.18	0.0216	2.166
	16	1.659	1.502	0.241	-0.41	0.952	0.784	0.746	2.409	-0.57	4.991	-2.2	0.0218	2.164
	17	1.781	1.649	0.762	0.271	0.949	0.868	0.823	2.402	-0.51	5.245	-2.16	0.0218	2.163
	18	1.69	1.633	0.413	0.111	0.947	0.843	0.799	2.384	-0.42	4.776	-2.1	0.0226	2.17
	19	1.766	1.561	0.718	-0.22	0.93	0.835	0.777	2.426	-0.38	5.217	-2.04	0.0229	2.19
	20	1.909	1.712	1.484	0.481	0.932	0.902	0.841	2.389	-0.42	5.007	-2.12	0.0226	2.179
	AVG	1.745	1.581	0.582	-0.13	0.903	0.768	0.694	2.376	-0.42	4.627	-2.18	0.022145	2.16585
	SD	0.086	0.084	0.399	0.365	0.053	0.102	0.103	0.038	0.074	0.448	0.052	0.002118	0.0115

ตารางค่าสถิติของแบบจำลอง S3 จุดบกพร่องแบบที่ 4 ที่แรงดัน 6.6 kV ความชื้นสัมพัทธ์ 70%

ะ ส่				Hqn					Н	n			Dimension
N I A N NI	Sk+	Sk-	Ku+	Ku-	Q	СС	mcc	Sk+	Sk-	Ku+	Ku-	Lacunanty	
1	1.234	1.232	-1.4	-1.41	1.035	0.743	0.769	1.76	0.142	0.527	-1.9	0.031	2.253
2	1.195	1.278	-1.49	-1.2	0.807	0.228	0.184	1.901	-0.71	3.077	-2.44	0.0159	2.135
3	1.182	1.307	-1.54	-1.05	0.809	0.413	0.334	1.868	-0.72	2.938	-2.42	0.0163	2.145
4	1.204	1.304	-1.46	-1.12	0.831	0.289	0.24	2.079	-0.72	4.066	-2.39	0.0165	2.14
5	1.173	1.223	-1.56	-1.4	0.921	0.258	0.237	1.985	-0.7	3.679	-2.39	0.0155	2.134
6	1.234	1.284	-1.35	-1.15	0.922	0.646	0.596	1.979	-0.72	3.757	-2.42	0.0148	2.127
7	1.179	1.218	-1.55	-1.42	0.893	0.235	0.21	1.984	-0.71	3.619	-2.41	0.0154	2.153
8	1.184	1.276	-1.53	-1.2	0.904	0.339	0.306	1.881	-0.72	3.032	-2.4	0.0159	2.13
9	1.168	1.252	-1.57	-1.27	0.898	0.468	0.42	1.945	-0.73	3.484	-2.4	0.0155	2.141
10	1.191	1.213	-1.5	-1.41	0.91	0.573	0.521	1.875	-0.72	3.114	-2.41	0.0155	2.141
11	1.167	1.227	-1.57	-1.37	0.929	0.226	0.21	1.888	-0.73	3.221	-2.4	0.0152	2.14
12	1.186	1.227	-1.52	-1.36	0.895	0.403	0.361	1.977	-0.73	3.806	-2.4	0.0158	2.132
13	1.17	1.215	-1.57	-1.41	0.895	0.505	0.452	1.942	-0.72	3.513	-2.39	0.0156	2.13
14	1.177	1.229	-1.55	1.339	0.946	0.477	0.451	1.868	-0.73	3.168	-2.39	0.0152	2.137
15	1.145	1.18	-1.64	-1.52	0.907	0.543	0.493	1.89	-0.72	3.251	-2.37	0.0158	2.135
16	1.162	1.229	-1.59	-1.35	0.854	0.402	0.343	1.859	-0.74	3.102	-2.35	0.0158	2.132
17	1.164	1.223	-1.58	-1.38	0.844	0.398	0.336	2.09	-0.74	4.405	-2.37	0.0164	2.127
18	1.172	1.216	-1.56	-1.4	0.888	0.472	0.419	1.959	-0.74	3.723	-2.36	0.0157	2.14
19	1.188	1.221	-1.5	-1.38	0.892	0.47	0.419	1.965	-0.74	3.888	-2.38	0.0152	2.138
20	1.168	1.193	-1.58	-1.49	0.889	0.471	0.419	1.87	-0.74	3.178	-2.37	0.016	2.142
AVG	1.182	1.237	-1.53	-1.2	0.893	0.428	0.386	1.928	-0.68	3.327	-2.37	0.01645	2.1426
SD	0.022	0.035	0.067	0.61	0.051	0.14	0.144	0.078	0.194	0.767	0.112	0.003451	0.026753

ตารางค่าสถิติของแบบจำลอง E1 ที่ไม่มีจุดบกพร่อง ที่แรงดัน 6.6 kV ความชื้นสัมพัทธ์ 40%

ะ ครั้งที่				Hqn					Н	n		Lacuparity	Dimonsion
NIGNI	Sk+	Sk-	Ku+	Ku-	Q	CC	mcc	Sk+	Sk-	Ku+	Ku-	Lacunanty	Dimension
1	1.2	1.135	-1.51	-1.68	1.138	0.069	0.079	1.853	-0.57	1.675	-2.27	0.0182	2.156
2	1.203	1.122	-1.5	-1.71	1.175	-0.01	-0.01	1.838	-0.59	1.566	-2.29	0.0183	2.174
3	1.21	1.126	-1.48	-1.7	1.201	-0	-0	1.843	-0.58	1.639	-2.29	0.0182	2.166
4	1.203	1.136	-1.5	-1.67	1.126	-0.08	-0.09	1.829	-0.59	1.554	-2.29	0.013	2.16
5	1.189	1.112	-1.54	-1.74	1.209	-0.19	-0.22	1.82	-0.55	1.539	-2.26	0.0186	2.159
6	1.21	1.119	-1.48	-1.72	1.195	-0.13	-0.16	1.839	-0.54	1.553	-2.26	0.0196	2.174
7	1.188	1.134	-1.54	-1.68	1.094	-0.06	-0.06	1.852	-0.55	1.654	-2.26	0.0199	2.165
8	1.176	1.132	-1.57	-1.68	1.071	0.105	0.113	1.845	-0.6	1.619	-2.29	0.0147	2.167
9	1.197	1.132	-1.51	-1.68	1.149	0.096	0.11	1.851	-0.61	1.69	-2.3	0.0145	2.168
10	1.172	1.142	-1.58	-1.65	1.04	0.273	0.284	1.833	-0.62	1.589	-2.3	0.0145	2.165
11	1.197	1.116	-1.52	-1.73	1.219	0.14	0.171	1.855	-0.61	1.706	-2.3	0.0203	2.166
12	1.179	1.13	-1.57	-1.69	1.09	0.046	0.05	1.83	-0.63	1.559	-2.31	0.0207	2.176
13	1.164	1.134	-1.61	-1.67	1.028	-0.06	-0.06	1.836	-0.62	1.612	-2.3	0.0205	2.165
14	1.181	1.136	-1.56	-1.67	1.069	0.143	0.153	1.845	-0.61	1.67	-2.29	0.0206	2.175
15	1.179	1.128	-1.57	-1.7	1.088	0.38	0.414	2	-0.59	1.565	-2.28	0.0155	2.172
16	1.18	1.137	-1.57	-1.67	1.052	0.133	0.139	1.826	-0.57	1.632	-2.27	0.0149	2.168
17	1.209	1.134	-1.48	-1.68	1.131	0.094	0.106	1.817	-0.56	1.59	-2.27	0.0208	2.166
18	1.18	1.128	-1.56	-1.69	1.084	-0.12	-0.13	1.826	-0.58	1.629	-2.27	0.0204	2.163
19	1.168	1.143	-1.6	-1.65	0.995	0.045	0.045	1.824	-0.57	1.554	-2.27	0.0209	2.167
20	1.167	1.12	-1.6	-1.71	1.101	0.119	0.131	1.818	-0.57	1.539	-2.26	0.0149	2.159
AVG	1.188	1.13	-1.54	<mark>-1</mark> .69	1.113	0.05	0.053	1.835	-0.58	1.607	-2.28	0.01795	2.16655
SD	0.015	0.008	0.043	0.024	0.064	0.137	0.152	0.012	0.026	0.053	0.016	0.002716	0.005596

ตารางค่าสถิติของแบบจำล<mark>อ</mark>ง E1 ที่ไม่มีจุดบกพร่อง ที่แรงดัน 6.6 kV ความชื้นสัมพัทธ์ 60%

ะ ส่				Hqn					Н	n		Lacuparity	Dimension
VIANVI	Sk+	Sk-	Ku+	Ku-	Q	СС	mcc	Sk+	Sk-	Ku+	Ku-	Lacunanty	
1	1.235	1.135	-1.4	-1.68	1.246	-0.11	-0.13	1.775	0.143	1.198	-1.71	0.0207	2.228
2	1.243	1.167	-1.37	-1.59	1.129	0.135	0.153	1.766	0.152	1.126	-1.7	0.0203	2.232
3	1.245	1.156	-1.37	-1.63	1.19	0.215	0.256	1.78	0.131	1.221	-1.72	0.02	2.223
4	1.228	1.194	-1.42	-1.51	1.067	0.31	0.33	1.79	0.173	1.263	-1.67	0.0285	2.21
5	1.251	1.175	-1.35	-1.57	1.158	0.273	0.316	1.807	0.202	1.341	-1.62	0.0281	2.215
6	1.245	1.186	-1.37	-1.54	1.101	0.401	0.441	1.816	0.169	1.384	-1.65	0.0192	2.217
7	1.252	1.165	-1.34	-1.62	1.15	0.181	0.209	1.829	0.134	1.334	-1.69	0.0187	2.221
8	1.251	1.158	-1.35	-1.62	1.15	0.181	0.209	1.829	0.134	1.416	-1.69	0.0274	2.212
9	1.246	1.162	-1.36	-1.61	1.135	0.177	0.201	1.83	0.218	1.457	-1.58	0.0182	2.208
10	1.253	1.158	-1.34	-1.62	1.127	0.189	0.231	1.84	0.223	1.525	-1.56	0.0189	2.197
11	1.251	1.152	-1.35	-1.64	1.13	0.228	0.258	1.831	0.151	1.532	-1.65	0.0259	2.205
12	1.236	1.158	-1.4	-1.62	1.14	0.197	0.224	1.838	0.07	1.551	-1.75	0.0256	2.203
13	1.263	1.187	-1.31	-1.54	1.1	0.399	0.439	1.836	0.07	1.551	-1.75	0.0256	2.203
14	1.237	1.159	-1.39	-1.62	1.089	0.168	0.183	1.855	0.248	1.656	-1.54	0.0243	2.202
15	1.25	1.156	-1.35	-1.62	1.118	0.266	0.298	2	0.145	1.617	-1.67	0.0173	2.196
16	1.228	1.157	-1.42	-1.62	1.183	0.305	0.36	1.849	0.159	1.639	-1.65	0.0241	2.206
17	1.256	1.153	-1.33	-1.63	1.115	0.173	0.192	1.872	0.278	1.739	-1.49	0.0171	2.206
18	1.232	1.166	-1.41	-1.6	1.087	0.249	0.271	1.845	0.201	1.579	-1.62	0.0241	2.195
19	1.23	1.146	-1.42	-1.65	1.174	0.201	2.36	1.859	0.303	1.713	-1.47	0.0245	2.201
20	1.228	1.165	-1.42	-1.6	1.09	0.109	0.119	1.876	0.282	1.794	-1.49	0.0241	2.196
AVG	1.243	1.163	-1.37	-1.61	1.134	0.212	0.346	1.828	0.179	1.482	-1.63	0.02263	2.2088
SD	0.011	0.014	0.034	0.04	0.043	0.108	0.49	0.031	0.065	0.191	0.086	0.003728	0.010851

ตารางค่าสถิติของแบบจำลอง E1 จุดบกพร่องแบบที่ 1 ที่แรงดัน 6.6 kV ความชื้นสัมพัทธ์ 60%

Dimension
2.195
2.198
2.198
2.2
2.201
2.185
2.188
2.185
2.188
2.198
2.19
2.194
2.191
2.191
2.192
2.192
2.189
2.179
2.187
2.178
2.19095
0.006403
(

ตารางค่าสถิติของแบบจำลอง E1 จุดบกพร่องแบบที่ 2 ที่แรงดัน 6.6 kV ความชื้นสัมพัทธ์ 60%

ะ ครั้งที่				Hqn					Н	n		Lacuparity	Dimension
VIANVI	Sk+	Sk-	Ku+	Ku-	Q	CC	mcc	Sk+	Sk-	Ku+	Ku-	Lacunanty	
1	1.383	1.182	-1	-1.56	1.264	0.347	0.439	1.628	-0.24	0.147	-2.14	0.0205	2.102
2	1.38	1.174	-1.01	-1.58	1.242	0.136	0.169	1.675	-0.2	0.613	-2.12	0.0166	2.086
3	1.299	1.183	-1.24	-1.56	0.978	0.234	0.229	1.818	0.978	1.31	-0.73	0.014	2.117
4	1.325	1.203	-1.17	-1.51	0.991	0.382	0.379	1.817	0.673	1.346	-1.23	0.0114	2.103
5	1.308	1.217	-1.2	-1.46	1.071	0.55	0.589	1.412	0.098	-0.76	-2.12	0.0281	2.148
6	1.28	1.186	-1.3	-1.55	0.964	0.25	0.241	1.867	0.705	1.469	-1.14	0.0128	2.117
7	1.343	1.171	-1.11	-1.59	0.893	0.107	0.095	1.88	0.623	1.523	-1.27	0.0128	2.129
8	1.416	1.192	-0.88	-1.54	1.052	0.297	0.312	1.87	0.826	1.621	-0.89	0.013	2.122
9	1.318	1.218	-1.17	-1.46	1.081	0.293	0.317	1.604	1.606	-0.14	0.377	0.0226	2.145
10	1.177	1.186	-1.57	-1.55	1.297	0.051	0.066	1.342	1.515	-1.08	0.041	0.0197	2.109
11	1.425	1.183	-0.85	-1.56	0.985	0.042	0.041	1.664	1.558	0.194	0.631	0.0222	2.08
12	1.317	1.152	-1.17	-1.64	1.174	0.033	0.039	1.345	1.679	-1.06	0.798	0.0184	2.087
13	1.512	1.136	-0.56	-1.68	1.145	0.116	0.132	1.531	1.246	-0.42	-0.17	0.0164	2.054
14	1.492	1.173	-0.63	-1.59	1.13	0.407	0.46	1.485	1.831	-0.59	1.583	0.0147	2.051
15	1.409	1.158	-0.89	-1.63	1.125	0.019	0.216	2	1.852	0.23	1.58	0.0156	2.108
16	1.419	1.148	-0.86	-1.65	1.126	0.11	0.124	1.516	1.662	-0.44	0.953	0.022	2.105
17	1.455	1.235	-0.71	-1.42	1.055	0.314	0.332	1.894	0.472	1.661	-1.66	0.0126	2.135
18	1.394	1.181	916	-1.57	1.039	0.003	0.003	1.828	1.864	1.43	1.389	0.0121	2.109
19	1.379	1.205	-0.97	-1.5	0.81	0.089	0.072	1.878	1.05	1.681	-0.91	0.011	2.151
20	1.389	1.167	-0.98	-1.6	1.426	0.285	0.406	1.408	-0.69	-0.52	-2.37	0.0192	2.071
AVG	1.371	1.183	-1.01	-1.56	1.092	0.203	0.233	1.656	0.955	0.411	-0.47	0.016785	2.10645
SD	0.078	0.025	0.247	0.066	0.144	0.154	0.166	0.194	0.772	1.007	1.321	0.00465	0.028666

ตารางค่าสถิติของแบบจำลอง E2 ที่ไม่มีจุดบกพร่อง ที่แรงดัน 6.6 kV ความชื้นสัมพัทธ์ 40%

ະ ອີລິງໃນ	Hqn								Н	n		Locupority	Dimonsion
FIGNT	Sk+	Sk-	Ku+	Ku-	Q	CC	mcc	Sk+	Sk-	Ku+	Ku-	Lacunanty	Dimension
1	1.524	1.477	-0.37	-0.28	0.85	0.649	0.552	1.727	1.257	2.026	-0.29	0.0064	2.075
2	1.562	1.51	-0.19	-0.38	0.918	0.791	0.726	1.847	1.115	2.887	-0.87	0.0051	2.074
3	1.282	1.59	-1.19	0.016	0.736	0.47	0.346	2.014	1.064	2.86	-1.44	0.0047	2.072
4	1.454	1.656	-0.54	0.296	0.741	0.669	0.495	2.137	1.154	3.376	-1.37	0.0041	2.071
5	1.469	1.593	-0.48	0.01	0.771	0.695	0.536	2.216	1.237	3.718	-1.17	0.0033	2.073
6	1.323	1.544	-0.54	0.34	0.88	0.715	0.614	2.118	1.345	2.15	-1.06	0.0024	2.073
7	1.314	1.51	-0.38	0.465	0.91	0.679	0.718	2.119	1.28	3.14	-0.89	0.0028	2.075
8	1.426	1.492	-0.45	0.314	0.922	0.712	0.656	2.01	1.47	2.48	-1.13	0.0031	2.084
9	1.46	1.523	-0.23	0.276	0.848	0.732	0.644	2.21	1.328	2.53	-0.84	0.0017	2.081
10	1.557	1.655	-0.01	0.298	0.779	0.79	0.615	2.131	1.304	2.432	-0.69	0.0018	2.076
11	1.505	1.588	-0.28	0.08	0.789	0.71	0.56	2.139	1.335	2.643	-0.23	0.0015	2.077
12	1.559	1.475	-0.13	-0.41	0.859	0.654	0.562	1.928	1.308	1.681	-0.78	0.0017	2.082
13	1.477	1.515	-0.46	-0.26	0.847	0.771	0.653	1.91	1.426	1.772	0.403	0.0022	2.1
14	1.388	1.396	-0.77	-0.74	0.842	0.735	0. <mark>618</mark>	1.883	1.65	1.344	1.383	0.0018	2.092
15	1.36	1.388	-0.89	-0.79	0.806	0.694	0.559	2	1.694	0.112	1.407	0.0016	2.092
16	1.445	1.437	-0.54	-0.57	0.853	0.783	0.669	1.84	1.85	1.245	2.167	0.0013	2.088
17	1.427	1.336	-0.57	-0.97	0.802	0.767	0.615	2.054	1.724	2.187	1.056	0.0011	2.087
18	1.452	1.406	-0.51	-0.69	0.901	0.774	0.697	1.979	0.88	2.156	-0.79	0.0011	2.092
19	1.324	1.442	-0.99	-0.52	0.833	0.638	0.531	1.937	1.372	1.654	0.283	0.007	2.088
20	1.374	1.401	-0.79	-0.72	0.845	0.723	0.611	1.916	0.666	1.495	-1.18	0.007	2.087
AVG	1.434	1.497	-0.51	-0.21	0.837	0.708	0.599	1.998	1.323	2.194	-0.3	0.003085	2.08195
SD	0.085	0.09	0.296	0.456	0.055	0.074	0.087	0.138	0.281	0.834	1.06	0.001969	0.008451

ตารางค่าสถิติของแบบจำลอง E2 ที่ไม่มีจุดบกพร่อง ที่แรงดัน 6.6 kV ความชื้นสัมพัทธ์ 60%

م مربع هربای				Hqn					Н	In		Lacuparity	Dimension
MIGNNI	Sk+	Sk-	Ku+	Ku-	Q	СС	mcc	Sk+	Sk-	Ku+	Ku-	Lacunanty	Dimension
1	1.017	1.026	-1.96	-1.94	0.903	0.889	0.803	1.013	2.07	-1.96	1.967	0.0016	2.056
2	1.042	1.02	-1.87	-1.95	0.906	0.848	0.769	1.032	1.848	-1.9	0.86	0.0015	2.056
3	1.025	1.061	-1.94	-1.84	0.837	0.645	0.54	1.039	1.742	-1.88	0.411	0.0014	2.057
4	1.252	1.145	-1.13	-1.64	0.951	0.488	0.464	1.277	1.361	-0.85	-0.95	0.0014	2.06
5	1.411	1.282	-0.69	-1.14	0.863	0.504	0.435	1.684	1.266	0.339	-0.66	0.0014	2.078
6	1.177	1.112	-1.5	-1.72	0.933	0.49	0.457	1.282	1.141	-1.01	-1.47	0.0008	2.063
7	1.211	1.107	-1.41	-1.73	1.071	0.283	0.304	1.492	1.137	-0.21	-1.18	0.0009	2.066
8	1.231	1.139	-1.33	-1.65	0.969	0.349	0.338	1.466	1.187	-0.33	-1.1	0.0005	2.063
9	1.228	1.152	-1.34	-1.58	1.029	0.431	0.443	1.476	1.34	-0.27	-0.35	0.0006	2.064
10	1.216	1.115	-1.38	-1.71	1.153	0.354	0.408	1.841	1.831	1.362	1.493	0.001	2.077
11													
12													
13													
14													
15													
16													
17													
18													
19													
20													
AVG	1.181	1.116	-1.45	-1.69	0.962	0.528	0.496	1.36	1.492	-0.67	-0.1	0.00111	2.064
SD	0.123	0.075	0.392	0.229	0.098	0.206	0.166	0.283	0.345	1.076	1.207	0.000398	0.007916

ตารางค่าสถิติของแบบจำลอง E2 จุดบกพร่องแบบที่ 1 ที่แรงดัน 6.6 kV ความชื้นสัมพัทธ์ 60%

17		ity Dimensior
Ku-	Lacunanty	
-0.64	0.01	2.097
-0.55	0.0009	2.089
-0.59	0.0013	2.076
-0.61	0.0012	2.094
-1.98	0.0011	2.094
-1.68	0.001	2.092
-1.9	0.001	2.091
-1.98	0.001	2.091
-1.87	0.0016	2.102
-1.98	0.0016	2.108
-1.78	0.0021	2.11
-1.98	0.0029	2.116
-2.13	0.0022	2.108
-2.02	0.0023	2.118
-2.14	0.0022	2.113
-2.23	0.0023	2.111
-2.11	0.0021	2.113
-2.05	0.0021	2.116
-2.14	0.0021	2.113
-2.1	0.0023	2.113
-1.72	0.002165	2.10325
0.591	0.001935	0.011827
	Ku- -0.64 -0.55 -0.59 -0.61 -1.98 -1.68 -1.98 -1.98 -1.98 -1.98 -1.98 -1.78 -2.13 -2.02 -2.14 -2.23 -2.14 -2.23 -2.14 -2.15 -2.14 -2.17 20.591	Ku- -0.64 0.01 -0.55 0.0009 -0.59 0.0013 -0.61 0.0012 -1.98 0.0011 -1.98 0.0011 -1.98 0.001 -1.98 0.001 -1.98 0.001 -1.98 0.001 -1.98 0.0016 -1.98 0.0021 -1.98 0.0029 -2.13 0.0022 -2.02 0.0023 -2.14 0.0021 -2.14 0.0021 -2.14 0.0021 -2.14 0.0021 -2.14 0.0021 -2.14 0.0023 -2.14 0.0021 -2.14 0.0023 -1.72 0.002165 0.591 0.001935

ตารางค่าสถิติของแบบจำลอง E2 จุดบกพร่องแบบที่ 2 ที่แรงดัน 6.6 kV ความชื้นสัมพัทธ์ 60%

Sk+ 1.19 1.21	Sk- 1.211	Ku+	Ku-	\sim							ity Dimensior	
1.19 1.21	1.211		T CO	Q	CC	mcc	Sk+	Sk-	Ku+	Ku-	Labananty	
1.21		-1.53	-1.48	0.95	0.879	0.835	1.776	0.382	0.986	-1.53	0.0134	2.064
	1.197	-1.5	-1.51	0.922	0.895	0.825	1.738	0.646	0.786	-1.22	0.0135	2.027
1.212	1.225	-1.47	-1.44	0.853	0.826	0.705	1.689	1.608	0.533	0.711	0.0133	2.062
1.208	1.224	-1.48	-1.44	0.861	0.796	0.686	1.717	1.317	0.652	0.116	0.0129	2.063
1.215	1.23	-1.47	-1.43	0.845	0.758	0.64	1.683	1.573	0.523	0.664	0.0128	2.034
1.223	1.217	-1.45	-1.46	0.844	0.67	0.566	1.702	1.082	0.674	-0.35	0.0137	2.052
1.215	1.27	-1.47	-1.33	0.791	0.645	0.511	1.693	1.055	0.643	-0.43	0.0143	2.042
1.226	1.237	-1.44	-1.41	0.931	0.714	0.665	1.705	0.738	0.646	-0.97	0.0177	2.049
1.242	1.249	-1.4	-1.38	0.879	0.701	0.616	1.693	0.64	0.573	-1.12	0.012	2.069
1.206	1.246	-1.49	-1.39	0.843	0.607	0.512	1.705	1.179	0.667	-0.1	0.0133	2.035
1.234	1.199	-1.42	-1.51	1.025	0.858	0.88	1.711	0.687	0.752	-1.02	0.0139	2.067
1.205	1.27	-1.49	-1.33	0.86	0.505	0.434	1.692	0.64	0.658	-1.08	0.0198	2.064
1.235	1.259	-1.42	-1.36	0.846	0.552	0.467	1.672	0.52	0.533	-1.22	0.0125	2.093
1.239	1.255	-1.41	-1.37	0.876	0.518	0.454	1.664	0.462	0.555	-1.31	0.0129	2.083
1.223	1.231	-1.45	-1.43	0.859	0.819	0.704	1.646	0.161	0.445	-1.71	0.0128	2.084
1.217	1.238	-1.46	-1.41	0.843	0.681	0.574	1.644	0.175	0.471	-1.7	0.0176	2.096
1.238	1.241	-1.41	-1.4	0.841	0.677	0.569	1.636	0.106	0.478	-1.77	0.0174	2.088
1.228	1.264	-1.44	-1.34	0.758	0.452	0.343	1.631	0.179	0.437	-1.67	0.0176	2.079
1.268	1.203	-1.33	-1.49	0.954	0.838	0.799	1.594	-0.07	0.315	-1.96	0.0219	2.087
1.159	1.334	-1.59	-1.14	0.704	0.333	0.235	1.171	1.632	1.052	0.412	0.0221	2.123
1.22	1.24	-1.45	-1.4	0.864	0.686	0.601	1.658	0.736	0.619	-0.86	0.01527	2.06805
0.022	0.032	0.054	0.084	0.071	0.155	0.169	0.122	0.528	0.178	0.844	0.003195	0.024182
i	1.21 1.212 1.208 1.215 1.223 1.215 1.226 1.242 1.206 1.234 1.205 1.235 1.235 1.239 1.223 1.217 1.238 1.228 1.228 1.268 1.159 1.22 0.022	1.21 1.197 1.212 1.225 1.208 1.224 1.215 1.23 1.223 1.217 1.215 1.27 1.226 1.237 1.226 1.237 1.226 1.237 1.226 1.237 1.226 1.249 1.206 1.249 1.205 1.27 1.235 1.259 1.239 1.255 1.239 1.255 1.238 1.241 1.228 1.264 1.268 1.203 1.159 1.334	1.21 1.197 -1.5 1.212 1.225 -1.47 1.208 1.224 -1.48 1.215 1.23 -1.47 1.223 1.217 -1.45 1.215 1.27 -1.47 1.226 1.237 -1.44 1.206 1.246 -1.49 1.206 1.246 -1.49 1.205 1.27 -1.49 1.235 1.259 -1.42 1.235 1.259 -1.42 1.235 1.259 -1.42 1.238 1.231 -1.45 1.217 1.238 -1.46 1.238 1.241 -1.41 1.228 1.264 -1.44 1.268 1.203 -1.33 1.159 1.334 -1.59 1.22 1.24 -1.45 0.022 0.032 0.054	1.21 1.197 -1.5 -1.51 1.212 1.225 -1.47 -1.44 1.208 1.224 -1.48 -1.44 1.215 1.23 -1.47 -1.43 1.223 1.217 -1.45 -1.46 1.215 1.27 -1.47 -1.33 1.226 1.237 -1.44 -1.41 1.242 1.249 -1.4 -1.38 1.206 1.246 -1.49 -1.39 1.234 1.199 -1.42 -1.51 1.205 1.27 -1.49 -1.33 1.235 1.259 -1.42 -1.36 1.239 1.255 -1.41 -1.37 1.223 1.231 -1.45 -1.43 1.217 1.238 -1.46 -1.41 1.228 1.264 -1.44 -1.34 1.268 1.203 -1.33 -1.49 1.159 1.334 -1.59 -1.14 0.022 0.032 0.054 0.084	1.21 1.197 -1.5 -1.51 0.922 1.212 1.225 -1.47 -1.44 0.853 1.208 1.224 -1.48 -1.44 0.861 1.215 1.23 -1.47 -1.43 0.845 1.223 1.217 -1.45 -1.46 0.844 1.215 1.27 -1.47 -1.33 0.791 1.226 1.237 -1.47 -1.33 0.791 1.226 1.237 -1.44 -1.41 0.931 1.242 1.249 -1.4 -1.38 0.879 1.206 1.246 -1.49 -1.39 0.843 1.234 1.199 -1.42 -1.51 1.025 1.205 1.27 -1.49 -1.33 0.86 1.235 1.259 -1.42 -1.36 0.846 1.239 1.255 -1.41 -1.37 0.876 1.223 1.231 -1.45 -1.43 0.859 1.217 1.238 -1.46 -1.41 0.843 1.238 1.241 -1.41 -1.44 0.758 1.268 1.203 -1.33 -1.49 0.954 1.159 1.334 -1.59 -1.14 0.704 4 1.22 1.24 -1.45 -1.4 0.864 0.022 0.032 0.054 0.084 0.071	1.21 1.197 -1.5 -1.51 0.922 0.895 1.212 1.225 -1.47 -1.44 0.853 0.826 1.208 1.224 -1.48 -1.44 0.861 0.796 1.215 1.23 -1.47 -1.43 0.845 0.758 1.223 1.217 -1.45 -1.46 0.844 0.67 1.215 1.27 -1.47 -1.33 0.791 0.645 1.226 1.237 -1.44 -1.41 0.931 0.714 1.242 1.249 -1.4 -1.38 0.879 0.701 1.206 1.246 -1.49 -1.39 0.843 0.607 1.234 1.199 -1.42 -1.51 1.025 0.858 1.205 1.27 -1.49 -1.33 0.86 0.505 1.235 1.259 -1.42 -1.36 0.846 0.552 1.239 1.255 -1.41 -1.37 0.876 0.518 1.223 1.231 -1.45 -1.43 0.859 0.819 1.217 1.238 -1.46 -1.41 0.843 0.681 1.238 1.241 -1.41 -1.4 0.841 0.677 1.228 1.264 -1.44 -1.34 0.758 0.452 1.268 1.203 -1.33 -1.49 0.954 0.838 1.159 1.334 -1.59 -1.14 0.704 0.333 6 1.22 1.24	1.21 1.197 -1.5 -1.51 0.922 0.895 0.825 1.212 1.225 -1.47 -1.44 0.853 0.826 0.705 1.208 1.224 -1.48 -1.44 0.861 0.796 0.686 1.215 1.23 -1.47 -1.43 0.845 0.758 0.64 1.223 1.217 -1.45 -1.46 0.844 0.67 0.566 1.215 1.27 -1.47 -1.33 0.791 0.645 0.511 1.226 1.237 -1.44 -1.41 0.931 0.714 0.665 1.242 1.249 -1.4 -1.38 0.879 0.701 0.616 1.206 1.246 -1.49 -1.39 0.843 0.607 0.512 1.234 1.199 -1.42 -1.51 1.025 0.858 0.88 1.205 1.27 -1.49 -1.33 0.86 0.505 0.434 1.235 1.259 -1.42 -1.36 0.846 0.552 0.467 1.239 1.255 -1.41 -1.37 0.876 0.518 0.454 1.223 1.231 -1.45 -1.43 0.859 0.819 0.704 1.217 1.238 -1.46 -1.41 0.843 0.681 0.574 1.238 1.241 -1.41 -1.43 0.758 0.452 0.343 1.268 1.203 -1.33 -1.49 0.954 0.838 0.799	1.21 1.197 -1.5 -1.51 0.922 0.895 0.825 1.738 1.212 1.225 -1.47 -1.44 0.853 0.826 0.705 1.689 1.208 1.224 -1.48 -1.44 0.861 0.796 0.686 1.717 1.215 1.23 -1.47 -1.43 0.845 0.758 0.64 1.683 1.223 1.217 -1.45 -1.46 0.844 0.67 0.566 1.702 1.215 1.27 -1.47 -1.33 0.791 0.645 0.511 1.693 1.226 1.237 -1.44 -1.41 0.931 0.714 0.665 1.705 1.242 1.249 -1.4 -1.38 0.879 0.701 0.616 1.693 1.206 1.246 -1.49 -1.39 0.843 0.607 0.512 1.705 1.234 1.199 -1.42 -1.51 1.025 0.858 0.88 1.711 1.205 1.27 -1.49 -1.33 0.860 0.505 0.434 1.692 1.233 1.259 -1.42 -1.36 0.846 0.552 0.467 1.672 1.239 1.255 -1.41 -1.33 0.859 0.819 0.704 1.646 1.217 1.238 -1.46 -1.41 0.843 0.681 0.574 1.644 1.238 1.264 -1.44 -1.34 0.758 0.452 0.343 1.631 <	1.21 1.197 -1.5 -1.51 0.922 0.895 0.825 1.738 0.646 1.212 1.225 -1.47 -1.44 0.853 0.826 0.705 1.689 1.608 1.208 1.224 -1.48 -1.44 0.861 0.796 0.686 1.717 1.317 1.215 1.23 -1.47 -1.43 0.845 0.758 0.64 1.683 1.573 1.223 1.217 -1.45 -1.46 0.844 0.67 0.566 1.702 1.082 1.215 1.27 -1.47 -1.33 0.791 0.645 0.511 1.693 1.055 1.226 1.237 -1.44 -1.41 0.931 0.714 0.665 1.705 0.738 1.242 1.249 -1.4 -1.38 0.879 0.701 0.616 1.693 0.64 1.206 1.246 -1.49 -1.39 0.843 0.607 0.512 1.705 1.179 1.234 1.199 -1.42 -1.51 1.025 0.858 0.88 1.711 0.687 1.205 1.27 -1.49 -1.33 0.86 0.505 0.434 1.692 0.64 1.235 1.259 -1.42 -1.36 0.846 0.552 0.467 1.672 0.52 1.239 1.255 -1.41 -1.43 0.859 0.819 0.704 1.646 0.462 1.223 1.231 -1.45 -1.4	1.21 1.197 -1.5 -1.51 0.922 0.895 0.825 1.738 0.646 0.786 1.212 1.225 -1.47 -1.44 0.853 0.826 0.705 1.689 1.608 0.533 1.208 1.224 -1.48 -1.44 0.861 0.796 0.686 1.717 1.317 0.652 1.215 1.23 -1.47 -1.43 0.845 0.758 0.64 1.683 1.573 0.523 1.223 1.217 -1.45 -1.46 0.844 0.67 0.566 1.702 1.082 0.674 1.215 1.27 -1.47 -1.33 0.791 0.645 0.511 1.693 1.055 0.643 1.226 1.237 -1.44 -1.41 0.931 0.714 0.665 1.705 0.738 0.646 1.242 1.249 -1.4 -1.38 0.879 0.701 0.616 1.693 0.64 0.573 1.206 1.246 -1.49 -1.39 0.843 0.607 0.512 1.705 1.179 0.667 1.234 1.199 -1.42 -1.51 1.025 0.858 0.88 1.711 0.687 0.752 1.205 1.27 -1.49 -1.33 0.866 0.555 0.434 1.692 0.64 0.658 1.235 1.259 -1.42 -1.43 0.859 0.819 0.704 1.646 0.462 0.555 1.223	1.21 1.197 -1.5 -1.51 0.922 0.895 0.825 1.738 0.646 0.786 -1.22 1.212 1.225 -1.47 -1.44 0.853 0.826 0.705 1.689 1.608 0.533 0.711 1.208 1.224 -1.48 -1.44 0.861 0.796 0.686 1.717 1.317 0.652 0.116 1.215 1.23 -1.47 -1.43 0.845 0.758 0.64 1.683 1.573 0.523 0.664 1.223 1.217 -1.45 -1.46 0.844 0.67 0.566 1.702 1.082 0.674 -0.35 1.215 1.27 -1.47 -1.33 0.791 0.645 0.511 1.693 1.055 0.643 -0.43 1.226 1.237 -1.44 -1.41 0.931 0.714 0.665 1.705 0.738 0.646 -0.97 1.242 1.249 -1.4 -1.38 0.879 0.701 0.616 1.693 0.64 0.573 -1.12 1.206 1.246 -1.49 -1.39 0.843 0.607 0.512 1.705 1.79 0.667 -0.1 1.234 1.99 -1.42 -1.51 1.025 0.858 0.88 1.711 0.687 0.752 -1.02 1.205 1.27 -1.49 -1.33 0.86 0.552 0.467 1.672 0.52 0.533 -1.22 1.239 </td <td>1.21$1.197$$-1.5$$-1.51$$0.922$$0.895$$0.825$$1.738$$0.646$$0.786$$-1.22$$0.0135$$1.212$$1.225$$-1.47$$-1.44$$0.853$$0.826$$0.705$$1.689$$1.608$$0.533$$0.711$$0.0133$$1.208$$1.224$$-1.48$$-1.44$$0.861$$0.796$$0.686$$1.717$$1.317$$0.652$$0.116$$0.0129$$1.215$$1.23$$-1.47$$-1.43$$0.845$$0.758$$0.64$$1.683$$1.573$$0.523$$0.664$$0.0128$$1.223$$1.217$$-1.45$$-1.46$$0.844$$0.67$$0.566$$1.702$$1.082$$0.674$$-0.35$$0.0137$$1.215$$1.27$$-1.47$$-1.33$$0.791$$0.645$$0.511$$1.693$$1.055$$0.643$$-0.43$$0.0143$$1.226$$1.237$$-1.44$$-1.41$$0.931$$0.714$$0.665$$1.705$$0.738$$0.646$$-0.97$$0.0177$$1.242$$1.249$$-1.4$$-1.38$$0.879$$0.701$$0.616$$1.693$$0.644$$0.573$$-1.12$$0.012$$1.206$$1.246$$-1.49$$-1.39$$0.843$$0.607$$0.512$$1.705$$1.79$$0.667$$-0.1$$0.0133$$1.234$$1.199$$-1.42$$-1.51$$1.025$$0.858$$0.88$$1.711$$0.686$$-1.08$$0.0198$$1.239$$1.255$$-1.$</td>	1.21 1.197 -1.5 -1.51 0.922 0.895 0.825 1.738 0.646 0.786 -1.22 0.0135 1.212 1.225 -1.47 -1.44 0.853 0.826 0.705 1.689 1.608 0.533 0.711 0.0133 1.208 1.224 -1.48 -1.44 0.861 0.796 0.686 1.717 1.317 0.652 0.116 0.0129 1.215 1.23 -1.47 -1.43 0.845 0.758 0.64 1.683 1.573 0.523 0.664 0.0128 1.223 1.217 -1.45 -1.46 0.844 0.67 0.566 1.702 1.082 0.674 -0.35 0.0137 1.215 1.27 -1.47 -1.33 0.791 0.645 0.511 1.693 1.055 0.643 -0.43 0.0143 1.226 1.237 -1.44 -1.41 0.931 0.714 0.665 1.705 0.738 0.646 -0.97 0.0177 1.242 1.249 -1.4 -1.38 0.879 0.701 0.616 1.693 0.644 0.573 -1.12 0.012 1.206 1.246 -1.49 -1.39 0.843 0.607 0.512 1.705 1.79 0.667 -0.1 0.0133 1.234 1.199 -1.42 -1.51 1.025 0.858 0.88 1.711 0.686 -1.08 0.0198 1.239 1.255 $-1.$

ตารางค่าสถิติของแบบจำลอง E3 ที่ไม่มีจุดบกพร่อง ที่แรงดัน 6.6 kV ความชื้นสัมพัทธ์ 40%

ະ ຄິ ດ . 19/				Hqn					Η	n		Lacuparity	Dimension
MIGNNI	Sk+	Sk-	Ku+	Ku-	Q	CC	mcc	Sk+	Sk-	Ku+	Ku-	Lacunanty	Dimension
1	1.116	1.094	-1.72	-1.78	1.148	0.433	0.497	2.062	0.679	3.513	-0.55	0.0176	2.166
2	1.103	1.074	-1.75	-1.83	1.175	0.37	0.435	2.177	1.036	4.123	0.392	0.0177	2.158
3	1.104	1.067	-1.74	-1.85	1.198	0.315	0.377	2.117	1	3.943	0.336	0.0116	2.145
4	1.167	1.083	-1.56	-1.81	1.314	0.279	0.367	2.023	0.655	3.459	-0.6	0.0131	2.168
5	1.157	1.093	-1.59	-1.78	1.233	0.437	0.539	2.111	0.62	3.987	-0.64	0.0124	2.16
6	1.169	1.091	-1.56	-1.78	1.343	0.378	0.508	2.103	0.604	3.994	-0.57	0.012	2.16
7	1.169	1.097	-1.55	-1.77	1.254	0.398	0.499	2.08	0.654	3.834	-0.59	0.0176	2.168
8	1.163	1.092	-1.58	-1.79	1.295	0.165	0.213	2.087	0.496	3.842	-0.87	0.018	2.162
9	1.194	1.14	-1.48	-1.65	1.152	0.404	0.466	2.191	0.6	4.266	-0.69	0.0125	2.166
10	1.174	1.117	-1.56	-1.72	1.167	0.269	0.314	2.137	0.413	3.994	-1.05	0.0126	2.165
11	1.192	1.132	-1.49	-1.68	1.215	0.163	0.199	2.077	0.302	3.769	-1.25	0.0186	2.17
12	1.176	1.11	-1.54	-1.74	1.237	0.147	0.182	2.007	0.261	3.361	-1.35	0.0183	2.176
13	1.173	1.11	-1.56	-1.74	1.212	0.263	0.319	2.159	0.189	3.936	-1.37	0.0168	2.164
14	1.185	1.127	-1.53	-1.7	1.232	0.316	0.39	2.145	0.22	3.966	-1.36	0.0169	2.166
15	1.179	1.116	-1.54	-1.73	1.269	0.149	0.189	2	0.178	3.972	-1.43	0.0108	2.155
16	1.181	1.106	-1.54	-1.75	1.316	0.169	0.223	2.114	0.234	3.707	-1.38	0.0165	2.167
17	1.174	1.132	-1.56	-1.68	1.178	0.273	0.321	2.133	0.238	3.814	-1.34	0.0153	2.163
18	1.186	1.127	-1.52	-1.69	1.246	-0.2	-0.25	2.105	0.257	3.625	-1.37	0.0148	2.154
19	1.188	1.116	-1.52	-1.73	1.366	0.266	0.363	2.072	0.234	3.524	-1.36	0.0144	2.154
20	1.196	1.152	-1.48	-1.62	1.234	0.238	0.294	1.943	0.12	2.933	-1.56	0.0147	2.148
AVG	1.167	1.109	-1.57	<mark>-1</mark> .74	1.239	0.261	0.322	2.1	0.45	3.778	-0.93	0.01511	2.16175
SD	0.028	0.022	0.079	0.059	0.063	0.145	0.177	0.06	0.271	0.306	0.565	0.002551	0.007622

ตารางค่าสถิติของแบบจำลอง E3 ที่ไม่มีจุดบกพร่อง ที่แรงดัน 6.6 kV ความชื้นสัมพัทธ์ 60%

ะ่า				Hqn					Н	n		Lacuparity	Dimension
VIANVI	Sk+	Sk-	Ku+	Ku-	Q	CC	mcc	Sk+	Sk-	Ku+	Ku-	Lacunanty	
1	1.303	1.229	-1.06	-1.33	1.152	0.302	0.348	2.232	1.525	4.163	2.094	0.0085	2.11
2	1.195	1.093	-1.46	-1.78	1.316	0.243	0.32	2.098	2.056	3.491	3.243	0.006	2.109
3	1.17	1.101	-1.55	-1.76	1.25	0.308	0.385	1.937	1.941	2.558	2.433	0.0057	2.105
4	1.262	1.088	-1.21	-1.79	1.442	0.307	0.443	1.893	1.989	2.428	2.576	0.0051	2.103
5	1.256	1.116	-1.23	-1.72	1.303	0.173	0.225	1.656	1.797	1.053	1.642	0.0036	2.094
6	1.276	1.121	-1.2	-1.7	1.311	0.088	0.116	1.563	1.775	0.559	1.522	0.0033	2.09
7	1.175	1.094	-1.55	-1.78	1.407	-0.01	-0.02	1.419	0.247	-0.27	-1.83	0.0091	2.117
8	1.18	1.107	-1.54	-1.75	1.312	-0.26	-0.33	1.466	0.454	-0.06	-1.61	0.0104	2.136
9	1.164	1.107	-1.59	-1.75	1.261	0.069	0.087	1.433	0.439	-0.2	-1.62	0.0097	2.135
10	1.174	1.125	-1.56	-1.7	1.152	-0.01	-0.01	1.441	0.533	-0.15	1.526	0.0101	2.129
11	1.194	1.122	-1.5	-1.71	1.222	0.05	0.06	1.44	0.472	-0.18	-1.58	0.0102	2.134
12	1.182	1.118	-1.53	-1.72	1.232	-0.1	-0.12	1.489	0.669	0.066	-1.37	0.0104	2.148
13	1.207	1.14	-1.45	-1.66	1.207	0.325	0.392	1.447	0.301	-0.1	-1.79	0.011	2.147
14	1.192	1.177	-1.5	-1.55	1.139	0.412	0.469	1.424	0.042	-0.3	-2.05	0.0112	2.146
15	1.203	1.124	-1.47	-1.71	1.333	-0.08	-0.1	1	-0.05	0.12	-2.11	0.0124	2.147
16	1.201	1.142	-1.48	-1.66	1.23	0.115	0.141	1.597	0.026	0.663	-1.99	0.0119	2.156
17	1.202	1.171	-1.47	-1.57	1.166	0.117	0.136	1.665	0.048	1	-1.91	0.0125	2.161
18	1.221	1.201	-1.43	-1.5	1.124	-0.06	-0.07	1.776	0.255	1.263	-1.69	0.0116	2.172
19	1.204	1.171	-1.49	-1.58	1.146	0.073	0.084	1.73	0.442	1.041	-1.46	0.0117	2.173
20	1.215	1.158	-1.45	-1.62	1.15	0.138	0.158	1.737	0.201	1.21	-1.71	0.0133	2.163
AVG	1.209	1.135	-1.44	-1.67	1.243	0.111	0.136	1.645	0.758	0.918	-0.38	0.009385	2.13375
SD	0.038	0.038	0.143	0.114	0.092	0.17	0.213	0.24	0.76	1.306	1.949	0.003032	0.025705

ตารางค่าสถิติของแบบจำลอง E3 จุดบกพร่องแบบที่ 1 ที่แรงดัน 6.6 kV ความชื้นสัมพัทธ์ 60%

			Hqn					Н	n		Lacuparity	Dimension
Sk+	Sk-	Ku+	Ku-	Q	СС	mcc	Sk+	Sk-	Ku+	Ku-	Lacunality	
1.228	1.166	-1.4	-1.59	1.24	0.226	0.28	1.724	-0.13	1.187	-1.98	0.0116	2.156
1.223	1.163	-1.42	-1.6	1.204	0.06	0.073	1.607	-0.29	0.604	-2.14	0.0116	2.153
1.207	1.197	-1.47	-1.5	1.103	0.299	0.329	1.433	-0.29	-0.16	-2.14	0.0113	2.156
1.228	1.166	-1.4	-1.59	1.24	0.226	0.28	1.724	-0.13	1.187	-1.98	0.0116	2.156
1.2	1.18	-1.48	-1.53	1.149	0.33	0.379	1.441	-0.25	-0.11	-2.11	0.0126	2.167
1.206	1.202	-1.46	-1.49	1.104	0.314	0.347	1.406	-0.37	-0.26	-2.18	0.0121	2.16
1.197	1.193	-1.49	-1.51	1.111	0.063	0.07	1.423	-0.35	-0.16	-2.14	0.0105	2.158
1.206	1.202	-1.46	-1.49	1.104	0.314	0.347	1.406	-0.37	-0.26	-2.18	0.0121	2.16
1.22	1.191	-1.42	-1.53	1.181	0.166	0.196	1.399	-0.41	-0.28	-2.19	0.0104	2.152
1.209	1.215	-1.46	-1.44	1.104	0.299	0.331	1.428	-0.42	-0.15	-2.2	0.0124	2.167
1.213	1.184	-1.45	-1.54	1.12	-0.04	-0.04	1.468	-0.37	0.034	-2.19	0.0121	2.168
1.209	1.196	-1.46	-1. <mark>51</mark>	1.105	0.311	0.343	1.466	-0.36	-0.01	-2.18	0.0128	2.161
1.201	1.179	-1.49	-1.55	1.126	0.212	0.239	1.374	-0.44	-0.43	-2.21	0.0117	2.164
1.215	1.189	-1.45	-1.5	1.105	0.222	0. <mark>234</mark>	1.452	-0.4	-0.44	-2.18	0.0113	2.158
1.213	1.179	-1.46	-1.51	1.107	0.223	0.245	1	-0.27	-0.26	-2.12	0.0117	2.149
1.223	1.183	-1.45	-1.5	1.113	0.232	0.253	1.452	-0.36	-0.31	-2.11	0.0112	2.154
1.201	1.194	-1.43	-1.52	1.121	0.243	0.263	1.448	-0.31	-0.27	-2.12	0.0115	2.158
1.208	1.188	-1.44	-1.52	1.119	0.231	0.238	1.426	-0.33	-0.31	-2.15	0.0118	2.148
1.233	1.144	-1.39	-1.65	1.109	0.029	0.032	1.809	0.328	1.736	-1.34	0.011	2.162
1.218	1.143	-1.4	-1.51	1.132	0.232	0.248	1.468	0.345	-0.31	-2.14	0.0115	2.146
1.213	1.183	-1.44	<mark>-1.53</mark>	1.135	0.21	0.234	1.489	-0.26	0.053	-2.1	0.01164	2.15765
0.01	0.019	0.031	0.048	0.045	0.104	0.116	0.123	0.219	0.617	0.19	0.000617	0.006252
	Sk+ 1.228 1.223 1.207 1.228 1.207 1.228 1.207 1.228 1.206 1.197 1.206 1.22 1.209 1.213 1.203 1.203 1.203 1.203 1.213 1.203 1.213 1.213 1.213 1.213 1.213 1.213 1.213 1.213 1.213 1.213 1.213 1.213 1.213 1.213 0.01	Sk+ Sk- 1.228 1.166 1.223 1.163 1.207 1.197 1.228 1.166 1.207 1.197 1.228 1.166 1.2 1.18 1.206 1.202 1.197 1.193 1.206 1.202 1.197 1.193 1.206 1.202 1.217 1.193 1.209 1.215 1.213 1.184 1.209 1.196 1.201 1.179 1.213 1.189 1.213 1.183 1.201 1.194 1.208 1.183 1.213 1.183 0.01 0.019	Sk+Sk-Ku+ 1.228 1.166 -1.4 1.223 1.163 -1.42 1.207 1.197 -1.47 1.228 1.166 -1.4 1.2 1.18 -1.48 1.206 1.202 -1.46 1.197 1.193 -1.49 1.206 1.202 -1.46 1.22 1.191 -1.42 1.209 1.215 -1.46 1.213 1.184 -1.45 1.209 1.215 -1.46 1.201 1.179 -1.49 1.215 1.189 -1.45 1.201 1.179 -1.46 1.223 1.183 -1.45 1.208 1.188 -1.44 1.208 1.183 -1.44 1.213 1.183 -1.44 0.01 0.019 0.031	HqnSk+Sk-Ku+Ku- 1.228 1.166 -1.4 -1.59 1.223 1.163 -1.42 -1.6 1.207 1.197 -1.47 -1.5 1.228 1.166 -1.4 -1.59 1.2 1.18 -1.48 -1.53 1.206 1.202 -1.46 -1.49 1.197 1.193 -1.49 -1.51 1.206 1.202 -1.46 -1.49 1.22 1.191 -1.42 -1.53 1.209 1.215 -1.46 -1.44 1.213 1.184 -1.45 -1.51 1.201 1.179 -1.46 -1.51 1.201 1.179 -1.46 -1.51 1.201 1.179 -1.46 -1.51 1.203 1.183 -1.45 -1.52 1.201 1.194 -1.43 -1.52 1.203 1.188 -1.44 -1.52 1.203 1.144 -1.39 -1.65 1.213 1.183 -1.44 -1.51 1.213 1.183 -1.44 -1.53 0.01 0.019 0.031 0.048	HqnSk+Sk-Ku+Ku-Q1.2281.166 -1.4 -1.59 1.241.2231.163 -1.42 -1.6 1.2041.2071.197 -1.47 -1.5 1.1031.2281.166 -1.4 -1.59 1.241.21.18 -1.47 -1.5 1.1031.2281.166 -1.4 -1.59 1.241.21.18 -1.48 -1.53 1.1491.2061.202 -1.46 -1.49 1.1041.1971.193 -1.49 -1.51 1.1111.2061.202 -1.46 -1.49 1.1041.221.191 -1.42 -1.53 1.1811.2091.215 -1.46 -1.44 1.1041.2131.184 -1.45 -1.54 1.121.2091.196 -1.46 -1.51 1.1051.2011.179 -1.46 -1.51 1.1071.2231.183 -1.45 -1.51 1.1071.2231.183 -1.45 -1.52 1.1211.2081.188 -1.44 -1.52 1.1191.2131.183 -1.44 -1.53 1.1320.010.0190.0310.0480.045	HqnSk+Sk-Ku+Ku-Qcc1.2281.166 -1.4 -1.59 1.240.2261.2231.163 -1.42 -1.6 1.2040.061.2071.197 -1.47 -1.5 1.1030.2991.2281.166 -1.4 -1.59 1.240.2261.21.18 -1.47 -1.5 1.1030.2991.2281.166 -1.4 -1.59 1.240.2261.21.18 -1.48 -1.53 1.1490.331.2061.202 -1.46 -1.49 1.1040.3141.1971.193 -1.49 -1.51 1.1110.0631.2061.202 -1.46 -1.49 1.1040.3141.221.191 -1.42 -1.53 1.1810.1661.2091.215 -1.46 -1.44 1.1040.2991.2131.184 -1.45 -1.54 1.12 -0.04 1.2091.215 -1.46 -1.51 1.1050.3111.2011.179 -1.49 -1.55 1.1260.2121.2131.189 -1.45 -1.51 1.1070.2231.2231.183 -1.45 -1.52 1.1130.2321.2081.188 -1.44 -1.52 1.1190.2311.2331.144 -1.39 -1.65 1.1090.0291.2131.183 -1.44 -1.53 1.1350.21	HqnSk+Sk-Ku+Ku-Qccmcc1.2281.166 -1.4 -1.59 1.240.2260.281.2231.163 -1.42 -1.6 1.2040.060.0731.2071.197 -1.47 -1.5 1.1030.2990.3291.2281.166 -1.4 -1.59 1.240.2260.281.21.18 -1.47 -1.5 1.1030.2990.3291.2061.202 -1.46 -1.49 1.1040.3140.3471.1971.193 -1.49 -1.51 1.1110.0630.071.2061.202 -1.46 -1.49 1.1040.3140.3471.2211.191 -1.42 -1.53 1.1810.1660.1961.2091.215 -1.46 -1.49 1.1040.2990.3311.2091.215 -1.46 -1.44 1.1040.2990.3311.2091.215 -1.46 -1.54 1.12 -0.04 -0.04 1.2091.196 -1.46 -1.51 1.1050.2120.2391.2151.189 -1.45 -1.55 1.1260.2120.2391.2151.189 -1.45 -1.51 1.1070.2230.2451.2231.183 -1.45 -1.51 1.1070.2230.2631.2081.188 -1.44 -1.52 1.1190.2310.2381.2031.144 -1.39 <t< td=""><td>HqnSk+Sk-Ku+Ku-QccmccSk+1.2281.166$-1.4$$-1.59$1.240.2260.281.7241.2231.163$-1.42$$-1.6$1.2040.060.0731.6071.2071.197$-1.47$$-1.5$1.1030.2990.3291.4331.2281.166$-1.4$$-1.59$1.240.2260.281.7241.21.18$-1.48$$-1.53$1.1490.330.3791.4411.2061.202$-1.46$$-1.49$1.1040.3140.3471.4061.1971.193$-1.49$$-1.51$1.1110.0630.071.4231.2061.202$-1.46$$-1.49$1.1040.3140.3471.4061.2111.913$-1.49$$-1.51$1.1110.0630.071.4231.2061.202$-1.46$$-1.49$1.1040.3140.3471.4061.2211.919$-1.42$$-1.53$1.1810.1660.1961.3991.2091.215$-1.46$$-1.54$1.12$-0.04$$-0.04$1.4681.2091.196$-1.46$$-1.51$1.1050.2120.2391.3741.2151.189$-1.45$$-1.55$1.1260.2120.2341.4521.2131.183$-1.45$$-1.51$1.1070.2230.24511.2231.188-1.44</td><td>HqnHqnHSk+Sk-Ku+Ku-QccmccSk+Sk-1.2281.166$-1.4$$-1.59$1.240.2260.281.724$-0.13$1.2231.163$-1.42$$-1.6$1.2040.060.0731.607$-0.29$1.2071.197$-1.47$$-1.5$1.1030.2990.3291.433$-0.29$1.2281.166$-1.4$$-1.59$1.240.2260.281.724$-0.13$1.21.18$-1.48$$-1.53$1.1490.330.3791.441$-0.25$1.2061.202$-1.46$$-1.49$1.1040.3140.3471.406$-0.37$1.1971.193$-1.49$$-1.51$1.1110.0630.071.423$-0.35$1.2061.202$-1.46$$-1.49$1.1040.3140.3471.406$-0.37$1.221.191$-1.42$$-1.53$1.181$0.166$$0.196$1.399$-0.41$1.2091.215$-1.46$$-1.44$1.104$0.299$$0.331$1.428$-0.42$1.2131.184$-1.45$$-1.54$$1.12$$-0.04$$-0.04$$1.468$$-0.37$1.2091.215$-1.46$$-1.51$$1.105$$0.212$$0.234$$1.452$$-0.44$1.201$1.179$$-1.46$$-1.51$$1.107$$0.223$$0.245$$1$$-0.27$1.223$1.183$<td>HqnHnSk+Sk-Ku+Ku-QccmccSk+Sk-Ku+1.2281.166$-1.4$$-1.59$1.240.2260.281.724$-0.13$1.1871.2231.163$-1.42$$-1.6$1.2040.060.0731.607$-0.29$0.6041.2071.197$-1.47$$-1.5$1.1030.2990.3291.433$-0.29$$-0.16$1.2281.166$-1.4$$-1.59$1.240.2260.281.724$-0.13$1.1871.21.18$-1.48$$-1.53$1.1490.330.3791.441$-0.25$$-0.11$1.2061.202$-1.46$$-1.49$1.1040.3140.3471.406$-0.37$$-0.26$1.1971.193$-1.49$$-1.51$1.1110.0630.071.423$-0.35$$-0.16$1.2061.202$-1.46$$-1.49$1.0440.3140.3471.406$-0.37$$-0.26$1.2131.184$-1.45$$-1.54$1.12$-0.04$$-0.44$$-0.37$$-0.26$1.2091.215$-1.46$$-1.54$1.105$0.311$$0.343$$1.466$$-0.36$$-0.01$1.2091.196$-1.46$$-1.51$$1.105$$0.212$$0.239$$1.374$$-0.44$$-0.43$1.201$1.179$$-1.49$$-1.55$$1.26$$0.212$$0.234$$1.452$$-0.4$$-0.44$</td><td>HqnHnSk+Sk-Ku+Ku-QccmccSk+Sk-Ku+Ku-1.2281.166-1.4-1.591.240.2260.281.724-0.131.187-1.981.2231.163-1.42-1.61.2040.060.0731.607-0.290.604-2.141.2071.197-1.47-1.51.1030.2990.3291.433-0.29-0.16-2.141.2281.166-1.4-1.591.240.2260.281.724-0.131.187-1.981.21.18-1.48-1.531.1490.330.3791.441-0.25-0.11-2.111.2061.202-1.46-1.491.1040.3140.3471.406-0.37-0.26-2.181.1971.193-1.49-1.511.1110.0630.071.423-0.35-0.16-2.141.2061.202-1.46-1.491.1040.3140.3471.406-0.37-0.26-2.181.221.191-1.42-1.531.1810.1660.1961.399-0.41-0.28-2.191.2091.215-1.46-1.441.1040.2990.3311.428-0.42-0.15-2.21.2131.184-1.45-1.541.12-0.04-0.041.468-0.37-0.34-2.191.2091.196-1.46-1.511.1050.212<td< td=""><td>HqnHnLacunaritySk+Sk-Ku+Ku-QccmccSk+Sk-Ku+Ku-Lacunarity1.2281.166-1.4-1.591.240.2260.281.724-0.131.187-1.980.01161.2231.163-1.42-1.61.2040.060.0731.607-0.290.604-2.140.01161.2071.197-1.47-1.51.1030.2990.3291.433-0.29-0.16-2.140.01161.2071.197-1.47-1.591.240.2260.281.724-0.131.187-1.980.01161.2011.18-1.48-1.531.1490.330.3791.441-0.25-0.11-2.110.01261.2061.202-1.46-1.491.1040.3140.3471.406-0.37-0.26-2.180.01211.971.93-1.49-1.531.1810.1660.1961.399-0.41-0.28-2.190.01041.2061.202-1.46-1.491.1040.2990.3311.428-0.42-0.15-2.20.01211.2061.202-1.46-1.491.1040.2990.3311.428-0.42-0.15-2.20.01241.2131.184-1.46-1.531.1810.1660.1961.399-0.41-0.28-2.190.01211.2091.205-1.46-1.51<td< td=""></td<></td></td<></td></td></t<>	HqnSk+Sk-Ku+Ku-QccmccSk+1.2281.166 -1.4 -1.59 1.240.2260.281.7241.2231.163 -1.42 -1.6 1.2040.060.0731.6071.2071.197 -1.47 -1.5 1.1030.2990.3291.4331.2281.166 -1.4 -1.59 1.240.2260.281.7241.21.18 -1.48 -1.53 1.1490.330.3791.4411.2061.202 -1.46 -1.49 1.1040.3140.3471.4061.1971.193 -1.49 -1.51 1.1110.0630.071.4231.2061.202 -1.46 -1.49 1.1040.3140.3471.4061.2111.913 -1.49 -1.51 1.1110.0630.071.4231.2061.202 -1.46 -1.49 1.1040.3140.3471.4061.2211.919 -1.42 -1.53 1.1810.1660.1961.3991.2091.215 -1.46 -1.54 1.12 -0.04 -0.04 1.4681.2091.196 -1.46 -1.51 1.1050.2120.2391.3741.2151.189 -1.45 -1.55 1.1260.2120.2341.4521.2131.183 -1.45 -1.51 1.1070.2230.24511.2231.188 -1.44	HqnHqnHSk+Sk-Ku+Ku-QccmccSk+Sk-1.2281.166 -1.4 -1.59 1.240.2260.281.724 -0.13 1.2231.163 -1.42 -1.6 1.2040.060.0731.607 -0.29 1.2071.197 -1.47 -1.5 1.1030.2990.3291.433 -0.29 1.2281.166 -1.4 -1.59 1.240.2260.281.724 -0.13 1.21.18 -1.48 -1.53 1.1490.330.3791.441 -0.25 1.2061.202 -1.46 -1.49 1.1040.3140.3471.406 -0.37 1.1971.193 -1.49 -1.51 1.1110.0630.071.423 -0.35 1.2061.202 -1.46 -1.49 1.1040.3140.3471.406 -0.37 1.221.191 -1.42 -1.53 1.181 0.166 0.196 1.399 -0.41 1.2091.215 -1.46 -1.44 1.104 0.299 0.331 1.428 -0.42 1.2131.184 -1.45 -1.54 1.12 -0.04 -0.04 1.468 -0.37 1.2091.215 -1.46 -1.51 1.105 0.212 0.234 1.452 -0.44 1.201 1.179 -1.46 -1.51 1.107 0.223 0.245 1 -0.27 1.223 1.183 <td>HqnHnSk+Sk-Ku+Ku-QccmccSk+Sk-Ku+1.2281.166$-1.4$$-1.59$1.240.2260.281.724$-0.13$1.1871.2231.163$-1.42$$-1.6$1.2040.060.0731.607$-0.29$0.6041.2071.197$-1.47$$-1.5$1.1030.2990.3291.433$-0.29$$-0.16$1.2281.166$-1.4$$-1.59$1.240.2260.281.724$-0.13$1.1871.21.18$-1.48$$-1.53$1.1490.330.3791.441$-0.25$$-0.11$1.2061.202$-1.46$$-1.49$1.1040.3140.3471.406$-0.37$$-0.26$1.1971.193$-1.49$$-1.51$1.1110.0630.071.423$-0.35$$-0.16$1.2061.202$-1.46$$-1.49$1.0440.3140.3471.406$-0.37$$-0.26$1.2131.184$-1.45$$-1.54$1.12$-0.04$$-0.44$$-0.37$$-0.26$1.2091.215$-1.46$$-1.54$1.105$0.311$$0.343$$1.466$$-0.36$$-0.01$1.2091.196$-1.46$$-1.51$$1.105$$0.212$$0.239$$1.374$$-0.44$$-0.43$1.201$1.179$$-1.49$$-1.55$$1.26$$0.212$$0.234$$1.452$$-0.4$$-0.44$</td> <td>HqnHnSk+Sk-Ku+Ku-QccmccSk+Sk-Ku+Ku-1.2281.166-1.4-1.591.240.2260.281.724-0.131.187-1.981.2231.163-1.42-1.61.2040.060.0731.607-0.290.604-2.141.2071.197-1.47-1.51.1030.2990.3291.433-0.29-0.16-2.141.2281.166-1.4-1.591.240.2260.281.724-0.131.187-1.981.21.18-1.48-1.531.1490.330.3791.441-0.25-0.11-2.111.2061.202-1.46-1.491.1040.3140.3471.406-0.37-0.26-2.181.1971.193-1.49-1.511.1110.0630.071.423-0.35-0.16-2.141.2061.202-1.46-1.491.1040.3140.3471.406-0.37-0.26-2.181.221.191-1.42-1.531.1810.1660.1961.399-0.41-0.28-2.191.2091.215-1.46-1.441.1040.2990.3311.428-0.42-0.15-2.21.2131.184-1.45-1.541.12-0.04-0.041.468-0.37-0.34-2.191.2091.196-1.46-1.511.1050.212<td< td=""><td>HqnHnLacunaritySk+Sk-Ku+Ku-QccmccSk+Sk-Ku+Ku-Lacunarity1.2281.166-1.4-1.591.240.2260.281.724-0.131.187-1.980.01161.2231.163-1.42-1.61.2040.060.0731.607-0.290.604-2.140.01161.2071.197-1.47-1.51.1030.2990.3291.433-0.29-0.16-2.140.01161.2071.197-1.47-1.591.240.2260.281.724-0.131.187-1.980.01161.2011.18-1.48-1.531.1490.330.3791.441-0.25-0.11-2.110.01261.2061.202-1.46-1.491.1040.3140.3471.406-0.37-0.26-2.180.01211.971.93-1.49-1.531.1810.1660.1961.399-0.41-0.28-2.190.01041.2061.202-1.46-1.491.1040.2990.3311.428-0.42-0.15-2.20.01211.2061.202-1.46-1.491.1040.2990.3311.428-0.42-0.15-2.20.01241.2131.184-1.46-1.531.1810.1660.1961.399-0.41-0.28-2.190.01211.2091.205-1.46-1.51<td< td=""></td<></td></td<></td>	HqnHnSk+Sk-Ku+Ku-QccmccSk+Sk-Ku+1.2281.166 -1.4 -1.59 1.240.2260.281.724 -0.13 1.1871.2231.163 -1.42 -1.6 1.2040.060.0731.607 -0.29 0.6041.2071.197 -1.47 -1.5 1.1030.2990.3291.433 -0.29 -0.16 1.2281.166 -1.4 -1.59 1.240.2260.281.724 -0.13 1.1871.21.18 -1.48 -1.53 1.1490.330.3791.441 -0.25 -0.11 1.2061.202 -1.46 -1.49 1.1040.3140.3471.406 -0.37 -0.26 1.1971.193 -1.49 -1.51 1.1110.0630.071.423 -0.35 -0.16 1.2061.202 -1.46 -1.49 1.0440.3140.3471.406 -0.37 -0.26 1.2131.184 -1.45 -1.54 1.12 -0.04 -0.44 -0.37 -0.26 1.2091.215 -1.46 -1.54 1.105 0.311 0.343 1.466 -0.36 -0.01 1.2091.196 -1.46 -1.51 1.105 0.212 0.239 1.374 -0.44 -0.43 1.201 1.179 -1.49 -1.55 1.26 0.212 0.234 1.452 -0.4 -0.44	HqnHnSk+Sk-Ku+Ku-QccmccSk+Sk-Ku+Ku-1.2281.166-1.4-1.591.240.2260.281.724-0.131.187-1.981.2231.163-1.42-1.61.2040.060.0731.607-0.290.604-2.141.2071.197-1.47-1.51.1030.2990.3291.433-0.29-0.16-2.141.2281.166-1.4-1.591.240.2260.281.724-0.131.187-1.981.21.18-1.48-1.531.1490.330.3791.441-0.25-0.11-2.111.2061.202-1.46-1.491.1040.3140.3471.406-0.37-0.26-2.181.1971.193-1.49-1.511.1110.0630.071.423-0.35-0.16-2.141.2061.202-1.46-1.491.1040.3140.3471.406-0.37-0.26-2.181.221.191-1.42-1.531.1810.1660.1961.399-0.41-0.28-2.191.2091.215-1.46-1.441.1040.2990.3311.428-0.42-0.15-2.21.2131.184-1.45-1.541.12-0.04-0.041.468-0.37-0.34-2.191.2091.196-1.46-1.511.1050.212 <td< td=""><td>HqnHnLacunaritySk+Sk-Ku+Ku-QccmccSk+Sk-Ku+Ku-Lacunarity1.2281.166-1.4-1.591.240.2260.281.724-0.131.187-1.980.01161.2231.163-1.42-1.61.2040.060.0731.607-0.290.604-2.140.01161.2071.197-1.47-1.51.1030.2990.3291.433-0.29-0.16-2.140.01161.2071.197-1.47-1.591.240.2260.281.724-0.131.187-1.980.01161.2011.18-1.48-1.531.1490.330.3791.441-0.25-0.11-2.110.01261.2061.202-1.46-1.491.1040.3140.3471.406-0.37-0.26-2.180.01211.971.93-1.49-1.531.1810.1660.1961.399-0.41-0.28-2.190.01041.2061.202-1.46-1.491.1040.2990.3311.428-0.42-0.15-2.20.01211.2061.202-1.46-1.491.1040.2990.3311.428-0.42-0.15-2.20.01241.2131.184-1.46-1.531.1810.1660.1961.399-0.41-0.28-2.190.01211.2091.205-1.46-1.51<td< td=""></td<></td></td<>	HqnHnLacunaritySk+Sk-Ku+Ku-QccmccSk+Sk-Ku+Ku-Lacunarity1.2281.166-1.4-1.591.240.2260.281.724-0.131.187-1.980.01161.2231.163-1.42-1.61.2040.060.0731.607-0.290.604-2.140.01161.2071.197-1.47-1.51.1030.2990.3291.433-0.29-0.16-2.140.01161.2071.197-1.47-1.591.240.2260.281.724-0.131.187-1.980.01161.2011.18-1.48-1.531.1490.330.3791.441-0.25-0.11-2.110.01261.2061.202-1.46-1.491.1040.3140.3471.406-0.37-0.26-2.180.01211.971.93-1.49-1.531.1810.1660.1961.399-0.41-0.28-2.190.01041.2061.202-1.46-1.491.1040.2990.3311.428-0.42-0.15-2.20.01211.2061.202-1.46-1.491.1040.2990.3311.428-0.42-0.15-2.20.01241.2131.184-1.46-1.531.1810.1660.1961.399-0.41-0.28-2.190.01211.2091.205-1.46-1.51 <td< td=""></td<>

ตารางค่าสถิติของแบบจำลอง E3 จุดบกพร่องแบบที่ 2 ที่แรงดัน 6.6 kV ความชื้นสัมพัทธ์ 60%

ะ ส่				Hqn					Н	n			Dimension
VIANVI	Sk+	Sk-	Ku+	Ku-	Q	CC	mcc	Sk+	Sk-	Ku+	Ku-	Lacunanty	
1	1.192	1.19	-1.52	-1.53	1.004	0.912	0.915	1.826	-0.14	1.013	-2.1	0.0139	2.092
2	1.185	1.207	-1.53	-1.49	0.98	0.867	0.85	1.833	0.434	1	-1.54	0.0152	2.126
3	1.186	1.194	-1.53	-1.52	0.943	0.842	0.794	1.888	0.342	1.404	-1.6	0.0128	2.091
4	1.198	1.214	-1.5	-1.47	0.891	0.749	0.667	1.873	0.534	1.261	-1.39	0.0161	2.117
5	1.205	1.291	-1.48	-1.25	1.017	0.789	0.802	1.753	-0.19	0.56	-2.22	0.0132	2.185
6	1.179	1.23	-1.56	-1.42	0.964	0.911	0.879	1.748	0.34	0.569	-1.69	0.0147	2.157
7	1.228	1.227	-1.43	-1.44	0.966	0.92	0.888	1.832	0.238	1.071	-1.8	0.015	2.135
8	1.212	1.243	-1.47	-1.39	0.929	0.829	0.77	1.803	0.277	0.849	-1.83	0.0126	2.143
9	1.326	1.186	-1.15	-1.54	1.166	0.644	0.75	1.644	-0.09	0.038	-2.15	0.0164	2.211
10	1.206	1.291	-1.48	-1.26	0.95	0.642	0.609	1.765	0.074	0.636	-2.03	0.011	2.139
11	1.235	1.321	-1.41	-1.16	1.105	0.636	0.703	1.645	-0.14	0.049	-2.2	0.0097	2.163
12	1.225	1.293	-1.44	-1.25	0.968	0.681	0.659	1.726	-0.07	0.47	-2.13	0.0108	2.153
13	1.21	1.328	-1.47	-1.14	0.939	0.563	0.529	1.728	-0.05	0.458	-2.13	0.0099	2.149
14	1.189	1.338	-1.53	-1.11	1.119	0.474	0.531	1.771	-0.36	0.626	-2.33	0.0106	2.183
15	1.25	1.386	-1.37	-0.95	1.144	0.652	0.746	1.744	-0.54	0.575	-2.36	0.0087	2.152
16	1.212	1.193	-1.48	-1.53	1.082	0.779	0.843	1.767	0.747	0.869	-1.1	0.0226	2.087
17	1.22	1.187	-1.45	-1.55	0.968	0.7	0.677	1.768	1.25	0.78	-0.11	0.0183	2.111
18	1.236	1.189	-1.41	-1.54	0.954	0.856	0.817	1.784	1.192	0.942	-0.22	0.0233	2.101
19	1.245	1.334	-1.45	-1.55	0.998	0.844	0.815	1.732	0.75	0.832	-2.23	0.0197	2.132
20	1.253	1.216	-1.37	-1.47	1.053	0.716	0.754	1.672	1.088	0.295	-0.35	0.0182	2.122
AVG	1.22	1.253	-1.45	-1.38	1.007	0.75	0.75	1.765	0.285	0.715	-1.67	0.014635	2.13745
SD	0.034	0.063	0.088	0.18	0.078	0.125	0.111	0.067	0.514	0.36	0.708	0.004182	0.033262

ประวัติผู้เขียนวิทยานิพนธ์

นายศุภวัตร น้าประเสริฐ เกิดวันที่ 18 มกราคม พ.ศ. 2518 ที่จังหวัดสุพรรณบุรี สำเร็จการศึกษาปริญญาตรีวิศวกรรมศาสตร์บัณฑิต สาขาวิศวกรรมไฟฟ้า จากจุฬาลงกรณ์ มหาวิทยาลัย เมื่อปี พ.ศ. 2541 และเข้าทำงานในตำแหน่งวิศวกร ฝ่ายบำรุงรักษาไฟฟ้า การไฟฟ้า ฝ่ายผลิตแห่งประเทศไทยเป็นเวลา 2 ปี จึงมาศึกษาต่อในหลักสูตรวิศวกรรมศาสตร์มหาบัณฑิต สาขาวิศวกรรมไฟฟ้าที่จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัยเมื่อปี พ.ศ. 2543 ปัจจุบันทำงานในตำแหน่ง วิศวกร ระดับ 5 ฝ่ายบำรุงรักษาไฟฟ้า การไฟฟ้าฝ่ายผลิตแห่งประเทศไทย



สถาบันวิทยบริการ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย