

ห้องสมุดงาเวียย ตำหนักงาเคณกรรมกรเวียยแห่งชชาติ



242270



อัครธรรมบอการบ่อเกันแบบแตต่ายเพื่อเสริมความทนทานต่อการมิกเทียบนบอธัญญาณกรรมธ

นายพคต ฉาบแก้ว

วิชาณิพนธ์นี้เป็นส่วนหนึ่งของการศึกษาตามหลักสูตร

ปรัชญาคุณภูบัตติ

สถาบันวิชาวิศวกรรมไฟฟ้า ภาควิชาวิศวกรรมไฟฟ้า

บัตติวิทยาธัย มหาวิทยาธัยเทคโนโลยีพระจอมเกล้าพระนครเหนือ

ปีการศึกษา 2553

ลิขสิทธิ์ของมหาวิทยาธัยเทคโนโลยีพระจอมเกล้าพระนครเหนือ



ใบรับรองวิทยานิพนธ์

บัณฑิตวิทยาลัย มหาวิทยาลัยเทคโนโลยีพระจอมเกล้าพระนครเหนือ

เรื่อง อัลกอริธึมของการป้องกันแบบผลต่างเพื่อเสริมความทนทานต่อการบิดเบี้ยวของสัญญาณ
กระแส

โดย นายนพดล ฉาบแก้ว

ได้รับอนุมัติให้นับเป็นส่วนหนึ่งของการศึกษาตามหลักสูตร
ปรัชญาดุษฎีบัณฑิต สาขาวิชาวิศวกรรมไฟฟ้า

คณบดีบัณฑิตวิทยาลัย

(อาจารย์ ดร.มงคล หวังสถิตย์วงศ์)

26 พฤศจิกายน 2553

คณะกรรมการสอบวิทยานิพนธ์

ประธานกรรมการ

(ผู้ช่วยศาสตราจารย์ ดร.ธีรธรรม บุญยะกุล)

กรรมการ

(ผู้ช่วยศาสตราจารย์ ดร.สมพร สิริสำราญกุล)

กรรมการ

(อาจารย์ ดร.เชิดชัย ประภาณวรัตน์)

กรรมการ

(อาจารย์ ดร.ธนพงศ์ สุวรรณศรี)

กรรมการ

(รองศาสตราจารย์ ดร.อานันท์วัฒน์ คุณากร)



อัลกอริธึมของการป้องกันแบบผลต่างเพื่อเสริมความทนทานต่อการผิดเพี้ยนของสัญญาณกระแส



นายพนพล จาบแก้ว

วิทยานิพนธ์นี้เป็นส่วนหนึ่งของการศึกษาตามหลักสูตร
ปรัชญาดุษฎีบัณฑิต
สาขาวิชาวิศวกรรมไฟฟ้า ภาควิชาวิศวกรรมไฟฟ้า
บัณฑิตวิทยาลัย มหาวิทยาลัยเทคโนโลยีพระจอมเกล้าพระนครเหนือ
ปีการศึกษา 2553
ลิขสิทธิ์ของมหาวิทยาลัยเทคโนโลยีพระจอมเกล้าพระนครเหนือ

ชื่อ : นายนพดล ฉาบแก้ว
ชื่อวิทยานิพนธ์ : อัลกอริธึมของการป้องกันแบบผลต่างเพื่อเสริมความทนทาน
ต่อการผิ่ยนของสัญญาณกระแส
สาขาวิชา : วิศวกรรมไฟฟ้า
มหาวิทยาลัยเทคโนโลยีพระจอมเกล้าพระนครเหนือ
อาจารย์ที่ปรึกษาวิทยานิพนธ์หลัก : ผู้ช่วยศาสตราจารย์ ดร.ธีรธรรม บุญยะกุล
ปีการศึกษา : 2553

242270

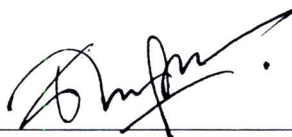
บทคัดย่อ

รีเลย์ป้องกันมีหน้าที่ตรวจจับความผิดปกติในระบบไฟฟ้ากำลัง เพื่อที่จะส่งสัญญาณไปให้ เซอร์กิตเบรกเกอร์ทำการตัดส่วนที่ผิดปกติออกจากระบบไฟฟ้า ในขณะที่เดียวกันหากไม่มีความผิดปกติใด ๆ เกิดขึ้น รีเลย์จะต้องไม่ส่งปลดส่วนที่ติดนั้นออกจากระบบ เพราะการปลดวงจรโดยไม่จำเป็นจะส่งผลให้เสถียรภาพของระบบไฟฟ้าลดลง การผิ่ยนของสัญญาณกระแสเป็นสาเหตุหนึ่งของการทำงานที่ผิดพลาดของรีเลย์ โดยเฉพาะกับรีเลย์ผลต่าง ซึ่งใช้สัญญาณกระแสในการประเมินสถานะของอุปกรณ์ การผิ่ยนของสัญญาณกระแสส่งผลให้การตัดสินใจของรีเลย์ผลต่างอยู่บนพื้นฐานของข้อมูลที่ผิ่ยนเช่นกัน งานวิจัยนี้ได้ศึกษ้อัลกอริธึมที่สามารถช่วยลดผลกระทบของการผิ่ยนของสัญญาณกระแสที่มีต่อรีเลย์ผลต่าง อัลกอริธึมได้รับการทดสอบด้วยสัญญาณในหลากหลายกรณี ผลการทดสอบชี้ให้เห็นว่าอัลกอริธึมมีความทนต่อการผิ่ยนของสัญญาณกระแส รีเลย์ผลต่างที่ใช้อัลกอริธึมนี้สามารถตัดสินใจได้อย่างถูกต้อง

ระบบป้องกันไฟฟ้ากำลังที่ดี นอกจากจะมีรีเลย์ที่ทำงานได้อย่างถูกต้องแล้ว ยังจะต้องมีอุปกรณ์ที่ทำหน้าที่แยกส่วนที่มีความผิดปกติออกจากระบบ เซอร์กิตเบรกเกอร์เป็นอุปกรณ์หลักที่ใช้ในการตัดกระแสที่ผิดปกติ ระบบป้องกันจะล้มเหลวหากเซอร์กิตเบรกเกอร์ไม่อยู่ในสภาพที่พร้อมใช้งาน วิทยานิพนธ์นี้จึงศึกษ่วิธีการตรวจสอบสภาพของเซอร์กิตเบรกเกอร์ว่าอยู่ในสภาพที่สมบูรณ์หรือไม่ สิ่งเหล่านี้จะช่วยให้ระบบป้องกันทำงานได้อย่างสมบูรณ์ทั้งอุปกรณ์ปฐมภูมิและอุปกรณ์ทุติยภูมิ

(วิทยานิพนธ์มีจำนวนทั้งสิ้น 215 หน้า)

คำสำคัญ : รีเลย์ผลต่าง หม้อแปลงกระแส การอิมตัวของหม้อแปลงกระแส การป้องกันระบบไฟฟ้ากำลัง เซอร์กิตเบรกเกอร์ การแปลงเวฟเลท



อาจารย์ที่ปรึกษาวิทยานิพนธ์หลัก

Name : Mr.Noppadol Charbkaew
Thesis Title : Enhanced Differential Protection Algorithm Immune to Distorted Current
Signals
Major Field : Electrical Engineering
King Mongkut's University of Technology North Bangkok
Thesis Advisor : Assistant Professor Dr.Teratom Bunyagul
Academic Year : 2010

242270

Abstract

The main function of protective relay is to detect the fault. Then send the trip signal to corresponding circuit breaker. After the opening of circuit breaker, the faulted part is separated. On the other hand, the healthy component must not be tripped by the relay. The unnecessary tripping causes of the lower power system stability. The current distortion is one of the causes, which leads to the incorrect-decision of a relay, particularly for a current differential relay which uses current signals in a fault detection process. This research proposes the algorithm which immunes to the current distortion. The proposed algorithm is tested in many situations. The test signals are obtained from both real fault current signals and from computer simulations. The test result indicates that the algorithm works with the high immunity to the current distortion. In addition the relay generates a trip signal only in the case of internal faults.

To maintain the trustful protection system, not only the good relay is required. The reliable circuit breaker is also the vitally needed device. This thesis also proposes the condition assessment method. The vibration of circuit breaker is analyzed by wavelet transform. After the experiment and testing, the results indicate that the proposed method can indicate the condition of circuit breaker. The advantage of the proposed method is the assessment can be performed without disassembling of circuit breaker.

(Total 215 pages)

Keywords : Differential Relay, Current Transformer, CT-Saturation, Electrical Power System
Protection, Circuit Breaker, Wavelet Transform



Advisor

กิตติกรรมประกาศ

วิทยานิพนธ์นี้สำเร็จลุล่วงได้ด้วยดี เป็นเพราะได้รับการสนับสนุนจากหลาย ๆ ฝ่าย ไม่ว่าจะเป็นเป็นบุพการีของข้าพเจ้า ที่ให้การดูแลและให้การสนับสนุนตลอดมาในทุกด้าน ทั้งด้านทางกายและจิตใจ และที่จะลืมไม่ได้คือครูและอาจารย์ทุกท่านที่ได้มอบวิชาความรู้แก่ข้าพเจ้า โดยเฉพาะอย่างยิ่งต้องขอกราบขอบพระคุณ ผู้ช่วยศาสตราจารย์ ดร.ธีรธรรม บุญยะกุล ท่านมิได้ให้แต่ความรู้ที่จำเป็นต่อการประกอบอาชีพเท่านั้น แต่ยังได้มอบสิ่งที่สำคัญยิ่งกว่าความรู้ สิ่งนั้นคือ “วิธีการสร้างความรู้” ความสามารถสร้างความรู้ได้เป็นสิ่งสำคัญอย่างยิ่งในการพัฒนา พัฒนาในที่นี้ไม่ใช่เพียงแค่พัฒนาด้านเทคโนโลยี แต่เป็นการพัฒนาในทุก ๆ ด้าน ทั้งพัฒนาตนเอง สถานที่ กระบวนการในการทำงาน และอื่น ๆ อีกมากมาย ขอขอบคุณเจ้าหน้าที่การไฟฟ้าฝ่ายผลิตทุกท่านที่ได้ให้คำปรึกษาและข้อมูลที่จำเป็นอย่างยิ่งต่องานวิจัยชิ้นนี้

การวิจัยนี้ได้รับทุนอุดหนุนบางส่วนจากทุนอุดหนุนการวิจัย เพื่อทำวิทยานิพนธ์สำหรับนักศึกษาระดับบัณฑิตศึกษา บัณฑิตวิทยาลัย มหาวิทยาลัยเทคโนโลยีพระจอมเกล้าพระนครเหนือ จึงขอขอบพระคุณบัณฑิตวิทยาลัยมา ณ ที่นี้

นพดล ฉาบแก้ว

สารบัญ

	หน้า
บทคัดย่อภาษาไทย	ข
บทคัดย่อภาษาอังกฤษ	ค
กิตติกรรมประกาศ	ง
สารบัญตาราง	ช
สารบัญภาพ	ฅ
บทที่ 1 บทนำ	1
บทที่ 2 ทฤษฎีและงานวิจัยที่เกี่ยวข้อง	5
2.1 รีเลย์ป้องกันผลต่าง	5
2.2 หลักการพื้นฐานของรีเลย์ป้องกันแบบกระแสผลต่างร้อยละ (Percentage Differential Relay)	6
2.3 รีเลย์ผลต่างกับการป้องกันเครื่องกำเนิดไฟฟ้า	9
2.4 รีเลย์ป้องกันผลต่างกับการป้องกันหม้อแปลงกำลัง	10
2.5 รีเลย์ป้องกันผลต่างกับการป้องกันบัสบาร์	12
2.6 หม้อแปลงกระแส	13
2.7 ข้อกำหนดคุณสมบัติของหม้อแปลงกระแสในสภาวะคงตัว	16
2.8 ข้อกำหนดคุณสมบัติของหม้อแปลงกระแสในสภาวะชั่วคราว	18
2.9 การอิ่มตัวของแกนหม้อแปลงกระแส	19
2.10 การประมวลผลสัญญาณเบื้องต้น	22
2.11 งานวิจัยที่เกี่ยวข้องกับการแก้ปัญหาการผิดเพี้ยนของสัญญาณกระแส	27
2.12 การปรับปรุงสัญญาณกระแสให้กลับมามีสภาพดีดังเดิม	32
บทที่ 3 อัลกอริธึมของรีเลย์ผลต่างที่มีความทนทานต่อการผิดเพี้ยนของสัญญาณกระแส	37
3.1 บทนำ	37
3.2 การคัดเลือกสัญญาณที่มีคุณภาพดี	40
3.3 การคำนวณหาขนาดและมุมของสัญญาณ	40
3.4 การบ่งชี้ถึงสัญญาณคุณภาพดี	43
3.5 การคัดสรรสัญญาณคุณภาพดี	48
3.6 การทดสอบการคำนวณหาขนาดและมุมของสัญญาณกระแส	50
3.7 การประยุกต์ใช้อัลกอริธึมกับรีเลย์ผลต่างร้อยละ	58

สารบัญ (ต่อ)

	หน้า
3.8 การจำแนกชนิดของเหตุผิดพร่อง	62
บทที่ 4 การทดสอบอัลกอริธึมสำหรับผลลัพธ์ต่าง	67
4.1 การทดสอบโดยใช้สัญญาณจากแบบจำลอง	68
4.2 การทดสอบอัลกอริธึมโดยใช้สัญญาณจากการทดสอบหม้อแปลง กระแสจริง	103
4.3 การทดสอบอัลกอริธึมโดยใช้สัญญาณจากสัญญาณที่ได้จากการบันทึก ของรีเลย์ป้องกันขณะเกิดเหตุผิดพร่องจริง	120
บทที่ 5 การตรวจสอบสภาพของเซอร์กิตเบรกเกอร์	127
5.1 การแปลงเวฟเลท	127
5.2 วิธีการแปลงข้อมูลจากสัญญาณเวฟเลท	130
5.3 การแปลงสัญญาณเวฟเลทของสัญญาณต้นสะท้อนในกรณีต่าง ๆ	131
บทที่ 6 สรุปผลงานวิจัย	137
6.1 อัลกอริธึมของการป้องกันแบบผลต่างเพื่อเสริมความทนทานต่อ การผิดเพี้ยนของสัญญาณกระแส	137
6.2 การตรวจวัดสภาพของเซอร์กิตเบรกเกอร์โดยการใช้สัญญาณ การต้นสะท้อน	139
เอกสารอ้างอิง	141
ภาคผนวก ก	145
ผลการทดสอบของอัลกอริธึมโดยใช้สัญญาณกระแสจากเครื่องกำเนิดไฟฟ้า ในกรณีที่ความผิดพร่องไม่ได้เกิดขึ้นแต่สัญญาณกระแสมีความผิดเพี้ยน	145
ภาคผนวก ข	157
ผลการทดสอบของอัลกอริธึมโดยใช้สัญญาณกระแสจากเครื่องกำเนิดไฟฟ้า ในกรณีที่เกิดความผิดพร่องภายนอก สัญญาณกระแสไม่มีความผิดเพี้ยน	157
ภาคผนวก ค	179
ผลงานที่ได้รับการเผยแพร่	179
ประวัติผู้วิจัย	215

สารบัญตาราง

ตารางที่	หน้า
2-1 คุณสมบัติของหม้อแปลงกระแส Class P	16
2-2 คุณสมบัติของหม้อแปลงกระแส ตามมาตรฐาน IEC 60044-6	19
4-1 การทดสอบในกรณีเกิดความผิดปกติภายนอก ไม่มีการอิ่มตัวของหม้อแปลง กระแส	74
4-2 การทดสอบในกรณีเกิดความผิดปกติภายนอกและมีการอิ่มตัวของหม้อแปลง กระแส	83
4-3 รายละเอียดและผลการทดลองของเหตุผิดปกติบนสายส่ง	89
4-4 รายละเอียดและผลการทดลองของเหตุผิดปกติที่หม้อแปลงขดปฐมภูมิ	95
4-5 รายละเอียดและผลการทดลองของเหตุผิดปกติที่หม้อแปลงขดทุติยภูมิ	99
4-6 รายละเอียดของสัญญาณที่นำมาทดสอบกรณีมีการอิ่มตัวของหม้อแปลง กระแสจริง	103
5-1 สภาวะต่าง ๆ ของเซอร์กิตเบรกเกอร์ที่ใช้ในการหาเอกลักษณ์	131

สารบัญภาพ

ภาพที่	หน้า
1-1 เซอร์กิตเบรกเกอร์	2
1-2 รีเลย์ป้องกัน	3
1-3 เซอร์กิตเบรกเกอร์ที่เกิดการระเบิด	3
2-1 การติดตั้งหม้อแปลงกระแสสำหรับป้องกันอุปกรณ์	6
2-2 หลักการทำงานของรีเลย์ผลต่างร้อยละ	7
2-3 คุณลักษณะการทำงานของรีเลย์ผลต่างร้อยละ	7
2-4 ความคลาดเคลื่อนของหม้อแปลงกระแสเทียบกับเส้นตัดสินใจของรีเลย์ ผลต่าง	8
2-5 การป้องกันผลต่างของเครื่องกำเนิดไฟฟ้า	9
2-6 การป้องกันหม้อแปลงด้วยรีเลย์ผลต่าง	10
2-7 การต่างกันของกระแสพุ่งเข้าด้านปฐมภูมิและด้านทุติยภูมิ	11
2-8 การป้องกันผลต่างของบัสบาร์	12
2-9 หม้อแปลงกระแสของสถานีไฟฟ้าแรงสูง	13
2-10 โครงสร้างพื้นฐานของหม้อแปลง	14
2-11 หม้อแปลงกระแสในเครื่องกำเนิดไฟฟ้าที่ใช้แท่งตัวนำเป็นขดลวดปฐมภูมิ	14
2-12 วงจรสมมูลย์ของหม้อแปลงกระแส	15
2-13 กระแสของขดลวดทุติยภูมิในกรณีที่มีและไม่มีกำหนัดตัว	16
2-14 นิยามของ Knee Point Voltage	17
2-15 หม้อแปลงกระแสอุดมคติ	20
2-16 หม้อแปลงกระแสในสภาวะทำงานปกติ	20
2-17 หม้อแปลงกระแสในสภาวะที่เกิดการอิ่มตัว	21
2-18 คู่ตัวกรองตั้งฉาก	22
2-19 บล็อกไดอะแกรมของการแปลงฟูริเยร์แบบเต็มคลื่น	24
2-20 ผลตอบสนองเชิงขนาดของการแปลงฟูริเยร์แบบเต็มคลื่น	25
2-21 บล็อกไดอะแกรมของการแปลงฟูริเยร์แบบครึ่งคลื่น	26
2-22 ผลตอบสนองทางขนาดของการแปลงฟูริเยร์แบบครึ่งคลื่น	26
2-23 การตรวจจับการอิ่มตัวของหม้อแปลงกระแสโดยใช้อ่อนพ้นอันดับสอง	28

สารบัญภาพ (ต่อ)

ภาพที่	หน้า
2-24 การตรวจจับการอึดตัวของหม้อแปลงกระแสโดยใช้การแปลงเวฟเลท	28
2-25 การตรวจจับการอึดตัวที่ผิดพลาดเนื่องจากการเปลี่ยนชนิดของความผิดพร่อง	29
2-26 การตรวจจับการอึดตัวด้วย Modified Morphological Lifting Scheme (a) สัญญาณกระแส (b) สัญญาณรายละเอียด (c) ผลการตรวจจับการอึดตัว	30
2-27 กราฟคุณสมบัติการกระตุ้น	31
2-28 การแก้ไขปัญหาการอึดตัวของหม้อแปลงกระแส	32
2-29 คุณลักษณะของรีเลย์ผลต่างที่มีเสถียรภาพต่อการอึดตัวของหม้อแปลงกระแส อันเนื่องมาจากองค์ประกอบกระแสสลับขนาดสูง	35
3-1 องค์ประกอบพื้นฐานของรีเลย์เชิงเลข	38
3-2 การป้องกันอุปกรณ์โดยใช้กระแสผลต่าง	39
3-3 สัญญาณจากหม้อแปลงกระแสที่มีและไม่มี การอึดตัว	39
3-4 การเปรียบเทียบผลของการคำนวณหาขนาดของวิธี SDOFP HCDFT และ FCDFT	41
3-5 คู่ตัวกรองตั้งฉากชนิดต่าง ๆ	41
3-6 ความแตกต่างระหว่างสัญญาณที่มีคุณภาพดีและสัญญาณที่มีการผิดเพี้ยน	44
3-7 พังการบ่งชี้คุณภาพของสัญญาณ	46
3-8 การตรวจสอบคุณสมบัติด้านขนาดของสัญญาณคุณภาพดี	47
3-9 การตรวจสอบคุณสมบัติด้านมุมของสัญญาณคุณภาพดี	48
3-10 พังการคัดเลือกและการตัดต่อสัญญาณ	49
3-11 การปรับแต่งสัญญาณซึ่งเกิดการผิดเพี้ยนเนื่องมาจากการอึดตัวของหม้อแปลง	50
3-12 ผลตอบสนองอิมพัลส์ของคู่ตัวกรองตั้งฉาก $\phi_s(k)$ และ $\phi_c(k)$	51
3-13 ผลการคำนวณค่าขนาดและมุมในกรณีที่ขนาดกระแสของภาระมีการเปลี่ยนแปลง	52
3-14 ผลการคำนวณค่าขนาดและมุมของกระแสกรณีที่มีการอึดตัวเล็กน้อย	53
3-15 ผลการคำนวณค่าขนาดและมุมของกระแสกรณีที่มีการอึดตัวอย่างรุนแรง	54
3-16 ผลการคำนวณค่าขนาดและมุมของกระแสกรณีที่มีเส้นแรงแม่เหล็กตกค้าง	55
3-17 ผลการคำนวณค่าขนาดและมุมของกระแสกรณีที่มีการเปลี่ยนแปลงของขนาด	57
3-18 ผลการคำนวณหาขนาดและมุมของกระแสกรณีที่เป็นกระแสพุ่งเข้าของหม้อแปลง กำลัง	58
3-19 หม้อแปลงกระแสของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าด้านขั้วต่อ (Terminal Side)	59

สารบัญภาพ (ต่อ)

ภาพที่	หน้า
3-20 หม้อแปลงกระแสของเครื่องกำเนิดไฟฟ้าด้านนิวทรัล (Neutral Side)	60
3-21 คุณสมบัติการทำงานของรีเลย์ผลต่างร้อยละ	61
3-22 การป้องกันการสั่งปลดวงจร (Trip Blocking)	61
3-23 ฟังก์ชันเชื่อมต่อสัญญาณการสั่งเปิดวงจรไปยังชุดควบคุมเซอร์กิตเบรกเกอร์	62
3-24 ความผิดพลาดชนิดหนึ่งเฟส	63
3-25 ความผิดพลาดชนิดเฟสต่อเฟสไม่ลงดิน	64
3-26 ความผิดพลาดชนิดเฟสต่อเฟสลงดิน	65
3-27 ความผิดพลาดชนิดสามเฟส	65
4-1 ฟังก์ชันทดสอบการทำงานของอัลกอริทึม	67
4-2 คุณลักษณะของรีเลย์ผลต่างที่ทำการทดสอบ	68
4-3 แบบจำลองระบบไฟฟ้าสำหรับการทดสอบอัลกอริทึม	69
4-4 ผลการคำนวณค่าขนาดและมุมในกรณีที่ $X/R = 3$ และมุมเริ่มผิดพลาดเป็น 270°	70
4-5 ผลการคำนวณค่าขนาดและมุมในกรณีที่ $X/R=30$ และมุมเริ่มผิดพลาดเป็น 270°	71
4-6 ผลการทำงานของรีเลย์ผลต่างในกรณีที่อัตราส่วน $X/R=3$ มุมเริ่มผิดพลาดเป็น 270°	72
4-7 ผลการทำงานของรีเลย์ผลต่างกรณีที่อัตราส่วน $X/R=30$ มุมเริ่มผิดพลาดเป็น 270°	72
4-8 ผลการคำนวณค่าขนาดและมุมในกรณีที่ $X/R = 30$ และมุมเริ่มผิดพลาดเป็น 0°	73
4-9 แบบจำลองระบบไฟฟ้าสำหรับการทดสอบอัลกอริทึม	76
4-10 ความสัมพันธ์ระหว่างความเข้มสนามแม่เหล็ก และความหนาแน่นเส้นแรงแม่เหล็ก	76
4-11 การคำนวณค่าขนาดและมุมด้วยวิธี HCDEF ในกรณีที่ $X/R = 3$	78
4-12 การคำนวณค่าขนาดและมุมด้วยวิธี HCDEF ในกรณีที่ $X/R = 30$	78
4-13 การตัดสินใจตัดวงจรของรีเลย์ผลต่างที่คำนวณด้วยวิธี HCDEF ในกรณีที่ $X/R = 3$	79
4-14 การตัดสินใจตัดวงจรของรีเลย์ผลต่างที่คำนวณด้วยวิธี HCDEF ในกรณีที่ $X/R = 30$	79
4-15 การคำนวณค่าขนาดและมุมด้วยวิธีของงานวิจัยนี้ ในกรณีที่ $X/R = 3$	80
4-16 การคำนวณค่าขนาดและมุมด้วยวิธีของงานวิจัยนี้ ในกรณีที่ $X/R = 30$	81
4-17 การตัดสินใจตัดวงจรของรีเลย์ผลต่างที่คำนวณด้วยวิธีของงานวิจัยนี้กรณี $X/R=3$	82
4-18 การตัดสินใจตัดวงจรของรีเลย์ผลต่างที่คำนวณด้วยวิธีของงานวิจัยนี้กรณี $X/R=30$	82
4-19 แบบจำลองของระบบที่เกิดเหตุผิดพลาดที่สายส่ง	85

สารบัญภาพ (ต่อ)

ภาพที่	หน้า
4-20 การคำนวณค่าขนาดและมุมของกระแสดัดพร่องบนสายส่งที่ระยะ 20 km	86
4-21 การตัดสินใจของรีเลย์กรณีที่เกิดความผิดปกติพร่องบนสายส่งที่ระยะ 20 km	86
4-22 การคำนวณค่าขนาดและมุมของกระแสดัดพร่องบนสายส่งที่ระยะ 50 km	87
4-23 การตัดสินใจของรีเลย์กรณีที่เกิดความผิดปกติพร่องบนสายส่งที่ระยะ 50 km	87
4-24 การคำนวณค่าขนาดและมุมของกระแสดัดพร่องบนสายส่งที่ระยะ 90 km	88
4-25 การตัดสินใจของรีเลย์กรณีที่เกิดความผิดปกติพร่องบนสายส่งที่ระยะ 90 km	89
4-26 แบบจำลองที่ใช้ในการทดสอบกรณีเกิดเหตุผิดปกติพร่องในหม้อแปลง	90
4-27 การคำนวณขนาดและมุมของกระแสดัดพร่องที่ขดลวดปฐมภูมิตำแหน่ง 1%	91
4-28 การตัดสินใจตัดวงจรของรีเลย์ผลต่างในกรณีที่เกิดความผิดปกติพร่องที่ขดลวดปฐมภูมิตำแหน่ง 1%	92
4-29 การคำนวณค่าขนาดและมุมของกระแสดัดพร่องที่ด้านปฐมภูมิตำแหน่ง 50%	92
4-30 การตัดสินใจตัดวงจรในกรณีความผิดปกติพร่องเกิดที่ขดลวดปฐมภูมิตำแหน่ง 50%	93
4-31 การคำนวณค่าขนาดและมุมของกระแสดัดพร่องที่ขดลวดปฐมภูมิตำแหน่ง 90%	94
4-32 การตัดสินใจในกรณีที่เกิดความผิดปกติพร่องที่ขดลวดปฐมภูมิตำแหน่ง 90%	94
4-33 การคำนวณค่าขนาดและมุมของกระแสดัดพร่องที่ขดลวดทุติยภูมิตำแหน่ง 1%	96
4-34 การตัดสินใจของรีเลย์กรณีเกิดความผิดปกติพร่องที่ขดลวดทุติยภูมิตำแหน่ง 1%	97
4-35 การคำนวณค่าขนาดและมุมของกระแสดัดพร่องที่ด้านทุติยภูมิตำแหน่ง 50%	97
4-36 การตัดสินใจของรีเลย์กรณีที่เกิดความผิดปกติพร่องที่ขดลวดทุติยภูมิตำแหน่ง 50%	98
4-37 แบบจำลองสำหรับทดสอบในกรณีของการป้องกันบัสบาร์	100
4-38 การคำนวณค่าขนาดและมุมของกระแสดัดพร่องภายนอกบัสบาร์	101
4-39 การตัดสินใจของรีเลย์ผลต่างกรณีที่เกิดความผิดปกติพร่องภายนอกบัสบาร์	101
4-40 การคำนวณค่าขนาดและมุมของกระแสดัดพร่องภายในที่บัสบาร์	102
4-41 การตัดสินใจของรีเลย์ผลต่างกรณีที่เกิดความผิดปกติพร่องภายในที่บัสบาร์	102
4-42 ฟังก์ชันต่ออุปกรณ์ของชุดทดลองระบบไฟฟ้ากำลังแบบแอนะล็อก	103
4-43 ฟังก์ชันต่ออุปกรณ์ของกลุ่มการทดลองที่ 1	104
4-44 การคำนวณค่าขนาดและมุมของกระแสดัดพร่องในกรณีที่อัตราส่วน X/R มีค่าเป็น 10 กระแสดัดพร่อง 20 A มีการอิ่มตัวทั้ง CT1 และ CT2	105

สารบัญภาพ (ต่อ)

ภาพที่	หน้า
4-45 การตัดสินใจของรีเลย์ในกรณีที่อัตราส่วน X/R มีค่าเป็น 10 กระแสผิดพลาด 20 A มีการอิ่มตัวทั้ง CT1 และ CT2	105
4-46 ฟังก์การต่ออุปกรณ์ของกลุ่มการทดลองที่ 2	106
4-47 การคำนวณค่าขนาดและมุมของกระแสผิดพลาดในกรณีที่อัตราส่วน X/R มีค่าเป็น 10 กระแสผิดพลาด 20 A มีการอิ่มตัวที่ CT1 แต่ CT2 ไม่มีการอิ่มตัว	106
4-48 การตัดสินใจของรีเลย์ในกรณีที่อัตราส่วน X/R มีค่าเป็น 10 กระแสผิดพลาด 20 A มีการอิ่มตัวที่ CT1 แต่ CT2 ไม่มีการอิ่มตัว	107
4-49 ฟังก์การต่ออุปกรณ์ของกลุ่มการทดลองที่ 3	108
4-50 การคำนวณค่าขนาดและมุมของกระแสผิดพลาดในกรณีที่อัตราส่วน X/R มีค่าเป็น 10 กระแสผิดพลาด 30 A มีการอิ่มตัวทั้ง CT1 และ CT2	108
4-51 การตัดสินใจของรีเลย์ในกรณีที่อัตราส่วน X/R มีค่าเป็น 10 กระแสผิดพลาด 30 A มีการอิ่มตัวทั้ง CT1 และ CT2	109
4-52 ฟังก์การต่ออุปกรณ์ของกลุ่มการทดลองที่ 4	109
4-53 การคำนวณค่าขนาดและมุมของกระแสผิดพลาดในกรณีที่อัตราส่วน X/R มีค่าเป็น 10 กระแสผิดพลาด 30 A มีการอิ่มตัวทั้ง CT1 แต่ CT2 ไม่มีการอิ่มตัว	110
4-54 การตัดสินใจของรีเลย์ในกรณีที่อัตราส่วน X/R มีค่าเป็น 10 กระแสผิดพลาด 30 A มีการอิ่มตัวที่ CT1 แต่ CT2 ไม่มีการอิ่มตัว	111
4-55 ฟังก์การต่ออุปกรณ์ของกลุ่มการทดลองที่ 5	111
4-56 การคำนวณค่าขนาดและมุมของกระแสผิดพลาดในกรณีที่อัตราส่วน X/R มีค่าเป็น 16 กระแสผิดพลาด 5 A มีการอิ่มตัวทั้ง CT1 แต่ CT2 ไม่มีการอิ่มตัว	112
4-57 การตัดสินใจของรีเลย์ในกรณีที่อัตราส่วน X/R มีค่าเป็น 16 กระแสผิดพลาด 5 A มีการอิ่มตัวที่ CT1 แต่ CT2 ไม่มีการอิ่มตัว	112
4-58 ฟังก์การต่ออุปกรณ์ของกลุ่มการทดลองที่ 6	113
4-59 การคำนวณค่าขนาดและมุมของกระแสผิดพลาดในกรณีที่อัตราส่วน X/R มีค่าเป็น 40 กระแสผิดพลาด 35 A มีการอิ่มตัวที่ CT1 แต่ CT2 ไม่มีการอิ่มตัว	113
4-60 การตัดสินใจของรีเลย์ในกรณีที่อัตราส่วน X/R มีค่าเป็น 40 กระแสผิดพลาด 35 A มีการอิ่มตัวที่ CT1 แต่ CT2 ไม่มีการอิ่มตัว	114

สารบัญภาพ (ต่อ)

ภาพที่	หน้า
4-61 ฟังการต่ออุปกรณ์ของกลุ่มการทดลองที่ 7	114
4-62 การคำนวณค่าขนาดและมุมของกระแสผิดพลาดในกรณีใช้อัตราส่วน X/R มีค่าเป็น 40 กระแสผิดพลาด 20 A มีการอิมิตัวทั้ง CT1 และ CT2	115
4-63 การตัดสินใจของรีเลย์ในกรณีใช้อัตราส่วน X/R มีค่าเป็น 40 กระแสผิดพลาด 20 A มีการอิมิตัวทั้ง CT1 และ CT2	115
4-64 ฟังการต่ออุปกรณ์ของกลุ่มการทดลองที่ 8	116
4-65 การคำนวณค่าขนาดและมุมของกระแสผิดพลาดในกรณีใช้อัตราส่วน X/R มีค่าเป็น 40 กระแสผิดพลาด 20 A มีการอิมิตัวที่ CT1 แต่ CT2 ไม่มีการอิมิตัว	116
4-66 การตัดสินใจของรีเลย์ในกรณีใช้อัตราส่วน X/R มีค่าเป็น 40 กระแสผิดพลาด 20 A มีการอิมิตัวที่ CT1 แต่ CT2 ไม่มีการอิมิตัว	117
4-67 ฟังการต่ออุปกรณ์ของกลุ่มการทดลองที่ 9	117
4-68 การคำนวณค่าขนาดและมุมของกระแสผิดพลาดในกรณีใช้อัตราส่วน X/R มีค่าเป็น 40 กระแสผิดพลาด 30 A มีการอิมิตัวทั้ง CT1 และ CT2	118
4-69 การตัดสินใจของรีเลย์ในกรณีใช้อัตราส่วน X/R มีค่าเป็น 40 กระแสผิดพลาด 30 A มีการอิมิตัวทั้ง CT1 และ CT2	118
4-70 ฟังการต่ออุปกรณ์ของกลุ่มการทดลองที่ 10	119
4-71 การคำนวณค่าขนาดและมุมของกระแสผิดพลาดในกรณีใช้อัตราส่วน X/R มีค่าเป็น 40 กระแสผิดพลาด 30 A มีการอิมิตัวที่ CT1 แต่ CT2 ไม่มีการอิมิตัว	119
4-72 การตัดสินใจของรีเลย์ในกรณีใช้อัตราส่วน X/R มีค่าเป็น 40 กระแสผิดพลาด 30 A มีการอิมิตัวที่ CT1 แต่ CT2 ไม่มีการอิมิตัว	120
4-73 การเกิดความผิดพลาดบนสายส่ง	121
4-74 สัญญาณกระแสที่มีความผิดปกติ	122
4-75 การคำนวณค่าขนาดและมุมของกระแสที่เกิดความผิดปกติ	123
4-76 การตัดสินใจของรีเลย์ผลต่างกรณีสัญญาณกระแสเกิดความผิดปกติ	123
4-77 การคำนวณค่าขนาดและมุมของกระแสกรณีเกิดความผิดพลาดภายนอก	124
4-78 การตัดสินใจของรีเลย์ผลต่างกรณีเกิดความผิดพลาดภายนอก	124

สารบัญญภาพ (ต่อ)

ภาพที่	หน้า
4-79 สัญญาณกระแสผิพร่องของมอเตอร์ที่มีการผิพเพี้ยนอันเนื่องมาจากการ อิมตัวของหม้อแปลงกระแส	125
4-80 การตัดสินใจของรีเลย์ผลต่างกรณีที่เกิดความผิพร่องภายในมอเตอร์	126
4-81 การคำนวณค่าขนาดและมุมของกระแสผิพร่องกรณีที่เกิดความผิพร่องขึ้น ภายในมอเตอร์	126
5-1 สัญญาณสั้นสะเทือนของเซอร์กิตเบรกเกอร์ขณะเปิดและปิดหน้าสัมผัส	128
5-2 สัญญาณเวฟเลท	129
5-3 สัญญาณการสั้นสะเทือนขณะเปิดวงจร (บน) และผลของการแปลงเวฟเลท (ล่าง)	129
5-4 สัญญาณการสั้นสะเทือนขณะเปิดวงจรในปริภูมิเวฟเลท	130
5-5 สัญญาณการสั้นสะเทือนขณะปิดวงจรในปริภูมิเวฟเลท	130
5-6 สัญญาณแรงสั้นสะเทือนขณะปิดวงจรในกรณีที่มีแรงดันไฟฟ้าแตกต่างกัน	132
5-7 สัญญาณแรงสั้นสะเทือนขณะเปิดวงจรกรณีที่มีแรงดันไฟฟ้าแตกต่างกัน	132
5-8 สัญญาณแรงสั้นสะเทือนขณะปิดวงจรกรณีที่มีแรงดันไฮดรอลิกแตกต่างกัน	133
5-9 สัญญาณแรงสั้นสะเทือนขณะเปิดวงจรกรณีที่มีแรงดันไฮดรอลิกแตกต่างกัน	134
5-10 บุชที่ถูกถอดออกเพื่อจำลองการชำรุดของชิ้นส่วนทางกล	134
5-11 การเปรียบเทียบการสั้นสะเทือนในกรณีที่มีการชำรุดของชิ้นส่วนทางกล	135
6-1 การเปรียบเทียบความเร็วในการคำนวณค่าขนาดของสัญญาณที่มีและไม่มี องค์ประกอบกระแสตรง	139
ก-1 ผลการคำนวณค่าขนาดและมุมในกรณีที่ใช้สัญญาณทดสอบหมายเลข 1	146
ก-2 การตัดสินใจของรีเลย์ผลต่างในกรณีที่ใช้สัญญาณทดสอบหมายเลข 1	146
ก-3 ผลการคำนวณค่าขนาดและมุมในกรณีที่ใช้สัญญาณทดสอบหมายเลข 2	147
ก-4 การตัดสินใจของรีเลย์ผลต่างในกรณีที่ใช้สัญญาณทดสอบหมายเลข 2	147
ก-5 ผลการคำนวณค่าขนาดและมุมในกรณีที่ใช้สัญญาณทดสอบหมายเลข 3	148
ก-6 การตัดสินใจของรีเลย์ผลต่างในกรณีที่ใช้สัญญาณทดสอบหมายเลข 3	148
ก-7 ผลการคำนวณค่าขนาดและมุมในกรณีที่ใช้สัญญาณทดสอบหมายเลข 4	149
ก-8 การตัดสินใจของรีเลย์ผลต่างในกรณีที่ใช้สัญญาณทดสอบหมายเลข 4	149
ก-9 ผลการคำนวณค่าขนาดและมุมในกรณีที่ใช้สัญญาณทดสอบหมายเลข 5	150

สารบัญภาพ (ต่อ)

[illegible]

สารบัญญภาพ (ต่อ)

[illegible]