

บทที่ 7

การติดตั้งตัวเก็บประจุในระบบจำหน่าย

7.1 การติดตั้งตัวเก็บประจุในระบบจำหน่ายสมดุล

7.1.1 บทนำ

กำลังไฟฟ้าจากระบบผลิตถูกส่งมายังผู้ใช้ไฟฟ้าผ่านระบบส่งและระบบจำหน่าย โดยมี กำลังไฟฟ้าสูญเสียเกิดขึ้นในระบบจำหน่ายประมาณร้อยละ 5-13 ของกำลังไฟฟ้าที่ผลิตขึ้นทั้งหมด (Ng, Salama and Chikhani, 2000a) กำลังไฟฟ้าสูญเสียมีค่าเท่ากับผลคูณของค่ายกกำลังสองของ กระแสที่ไหลในสายป้อนกับความต้านทานสายป้อน เมื่อต้องการลดค่ากำลังสูญเสีย ก็ต้องทำให้ กระแสในสายป้อนและความต้านทานสายป้อนมีค่าต่ำลง อย่างไรก็ตาม การปรับลดค่าความ ต้านทานของสายป้อนเป็นสิ่งซึ่งทำได้ยาก เพราะเกี่ยวข้องกับการแก้ไขลักษณะทางกายภาพของ สายป้อน (เช่น การเพิ่มน้ำดสาย การเปลี่ยนชนิดของสาย) ด้วยเหตุนี้ แนวทางที่เหมาะสมในการ ลดค่ากำลังสูญเสีย คือ การทำให้กระแสในสายป้อนมีค่าน้อยลง

วิธีหนึ่งซึ่งใช้ลดค่ากระแสในสายป้อนได้อย่างมีประสิทธิภาพ คือ การติดตั้งตัวเก็บประจุเพื่อ ชดเชยกำลังรีแอกทีฟที่ฟื้นโหลดต้องการจากระบบ กำลังรีแอกทีฟจากตัวเก็บประจุทำให้กระแสส่วนที่ เป็นกระแสรีแอกทีฟซึ่งโหลดต้องใช้ในการสร้างสนามแม่เหล็กไฟฟ้ามีค่าน้อยลง เมื่อปริมาณ กระแสรีแอกทีฟในสายป้อนมีค่าต่ำลง กระแสรวมที่ไหลในสายป้อนก็จะลดลง และนำไปสู่การลด ค่ากำลังสูญเสียในระบบจำหน่าย

ประโยชน์อื่นๆ ที่ได้จากการติดตั้งตัวเก็บประจุ คือ การควบคุมขนาดแรงดันบัส การ ปรับปรุงคุณภาพกำลังไฟฟ้าของระบบ รวมทั้งช่วยให้สายป้อนและระบบจำหน่ายสามารถรองรับ โหลดได้มากขึ้น อย่างไรก็ตาม ประโยชน์ข้างต้นจะเกิดขึ้นได้ก็ต่อเมื่อการติดตั้งตัวเก็บประจุเป็นไป อย่างเหมาะสมทั้งในแง่ของตำแหน่งติดตั้ง ขนาด และชนิดของตัวเก็บประจุ การวางแผนเพื่อติดตั้ง ตัวเก็บประจุในสายป้อนต้องพิจารณาดึงประโยชน์ที่ได้รับ ความต้องการกำลังรีแอกทีฟของโหลด ปริมาณโหลดซึ่งเปลี่ยนแปลงในแต่ละช่วงเวลา รวมถึงเงินลงทุนสำหรับการติดตั้งตัวเก็บประจุ

เนื้อหาในหัวข้อนี้กล่าวถึงการใช้ขั้นตอนวิธีกู้มอนุภาคเชิงปรับตัวเพื่อกำหนดแนวทางการ ติดตั้งตัวเก็บประจุในระบบจำหน่ายสมดุลซึ่งมีโหลดไม่เรียงเส้น ระบบที่ใช้ทดสอบเป็นแบบจำลอง ระบบจำหน่ายซึ่งคัดแปลงจากระบบจำหน่ายของการไฟฟ้าส่วนภูมิภาค (กฟภ.)

7.1.2 การกำหนดพังก์ชันจุดประสงค์และเงื่อนไขบังคับ

พังก์ชันจุดประสงค์ของการติดตั้งตัวเก็บประจุมีรายละเอียดตามสมการที่ (7-1) ซึ่งเป็นผลรวมของมูลค่าพลังงานไฟฟ้าสูญเสียจากทุกระดับโหลดในระยะเวลาหนึ่งปี ค่าใช้จ่ายของการผลิตกำลังไฟฟ้าเพื่อรับรับกำลังไฟฟ้าสูญเสียในช่วงโหลดสูงสุด และเงินลงทุนในการติดตั้งตัวเก็บประจุทั้งชนิดค่าคงที่และชนิดปรับค่าได้

$$\text{Min } F = \sum_{j=1}^S (k_e^j T^j P_L^j) + k_p P_L^P + (\sum_{k \in \text{NCF}} k_{cf} Q c_k^f + \sum_{k \in \text{NCs}} k_{cs} Q c_k^s) \quad (7-1)$$

การศึกษารังนี้ได้พิจารณาผลกระบวนการของสาร์มอนิกจากโหลดไม่เชิงเส้นซึ่งต่ออยู่ในระบบกำลังไฟฟ้าสูญเสียซึ่งมีค่าเท่ากับ

$$P_L^j = \sum_{h=1}^{nh} P_L^{h,j} \quad (7-2)$$

เงื่อนไขบังคับ ได้แก่ สมการสมดุลกำลังไฟฟ้า ขนาดแรงดันบัส ค่าความเพียงสาร์มอนิก รวมของแรงดัน และปริมาณกำลังรีแอกทีฟจากตัวเก็บประจุที่ติดตั้งในแต่ละบัส ดังรายละเอียดต่อไปนี้

$$P_i^j = \sum_{\substack{n=1 \\ n \neq i}}^{NB} \left| V_i^j V_n^j Y_{in} \right| \cos(\theta_{in} + \theta_n^j - \theta_i^j) \quad (7-3)$$

$$Q_i^j = - \sum_{\substack{n=1 \\ n \neq i}}^{NB} \left| V_i^j V_n^j Y_{in} \right| \sin(\theta_{in} + \theta_n^j - \theta_i^j) \quad (7-4)$$

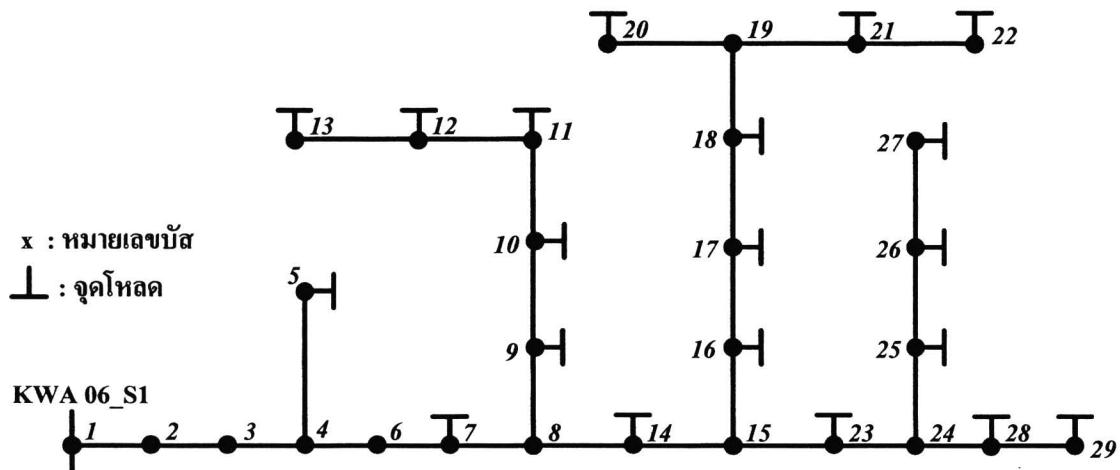
$$V^{\min} \leq \sqrt{\sum_{h=1}^{nh} |V_i^{h,j}|^2} \leq V^{\max} \quad (7-5)$$

$$THD_{V,i}^j \leq THD_V^{\max} \quad (7-6)$$

$$Qc_k^j \leq Qc^{\max} \quad \text{where } k \in \text{NC} \quad (7-7)$$

7.1.3 ข้อมูลแบบจำลองระบบจำหน่าย

ระบบทดสอบเป็นแบบจำลองระบบจำหน่ายซึ่งดัดแปลงจากวงจรสายป้อน KWA06 ของ การไฟฟ้าส่วนภูมิภาค (สมชาย, 2549) โดยกำหนดชื่อเป็นแบบจำลองระบบจำหน่าย KWA06_S1 โครงสร้างของระบบมีลักษณะตามภาพที่ 7-1 ข้อมูลสายป้อนเป็นข้อมูลเดิมของระบบตามที่แสดงไว้ในตารางที่ 7-1 ความต้องการกำลังไฟฟ้าจริงและร้อยละความไม่เป็นเชิงเส้นของโหลดได้ถูกดัดแปลงให้มีค่าตามตารางที่ 7-2 ในขณะที่ความต้องการกำลังรีแอกทีฟของโหลดได้คำนวณจากค่าความต้องการกำลังไฟฟ้าจริงที่บันทึกโดยใช้ค่าตัวประกอบกำลังเท่ากับ 0.7 แบบล้าหลัง (Lagging)



7.1.4 ข้อมูลการคำนวณ

ค่าแรงดันฐานและค่ากำลังไฟฟ้าฐานในการคำนวณ คือ 22 kV และ 100 MVA กำหนดให้แรงดันที่บันทึกอยู่ในหน่วยpu เท่ากับ 1.0 pu ระดับโหลดแบ่งเป็น 3 ระดับ คือ ระดับต่ำ ระดับปานกลาง และระดับสูงตามที่แสดงไว้ในตารางที่ 7-3 โดยปริมาณโหลด 1.0 pu ในตารางมีค่าเท่ากับความต้องการโหลดซึ่งปรากฏในข้อมูลโหลด ส่วนอันดับชาร์มนิกิต์พิจารณา ได้แก่ อันดับ 5, 7, 11, 13, 17, 19, 23 และ 25

ตารางที่ 7-1 ข้อมูลสายป้อนของแบบจำลองระบบชำหน่าย KWA06_S1

หมายเลขบัส	หมายเลขบัส	ความยาว	ชนิด	หมายเลขบัส	หมายเลขบัส	ความยาว	ชนิด
ปลายค้านส่ง	ปลายค้านรับ	(km)	ของสาย	ปลายค้านส่ง	ปลายค้านรับ	(km)	ของสาย
1	2	8.740	SAC185	15	16	0.312	ACSR50
2	3	0.383	SAC185	16	17	0.051	ACSR50
3	4	0.429	SAC185	17	18	0.466	ACSR50
4	5	0.289	SAC185	18	19	0.091	ACSR50
4	6	3.006	SAC185	19	20	0.410	ACSR50
6	7	0.190	ACSR50	19	21	0.166	ACSR50
7	8	1.069	ACSR50	21	22	0.319	ACSR50
8	9	0.854	ACSR50	15	23	0.505	ACSR50
9	10	0.017	ACSR50	23	24	0.130	ACSR50
10	11	0.222	ACSR50	24	25	0.394	ACSR50
11	12	0.518	ACSR50	25	26	0.693	ACSR50
12	13	0.081	ACSR50	26	27	0.430	ACSR50
8	14	0.508	ACSR50	24	28	0.291	ACSR50
14	15	0.064	ACSR50	28	29	0.091	ACSR50

ตารางที่ 7-2 ข้อมูลโหลดของแบบจำลองระบบชำหน่าย KWA06_S1

หมายเลขบัส	ความต้องกำลังไฟฟ้าจริง (kW)	ร้อยละความไม่เป็นเชิงเส้น	หมายเลขบัส	ความต้องกำลังไฟฟ้าจริง (kW)	ร้อยละความไม่เป็นเชิงเส้น
1	-	-	16	125	30
2	-	-	17	180	30
3	-	-	18	145	30
4	-	-	19	-	-
5	400	70	20	100	30
6	-	-	21	130	30
7	310	70	22	100	30
8	-	-	23	290	70
9	400	70	24	-	-
10	85	30	25	100	30
11	425	70	26	150	30
12	175	30	27	150	30
13	240	30	28	125	30
14	100	30	29	160	30
15	-	-			

ตารางที่ 7-3 ข้อมูลระดับໂຫລດสำหรับแบบจำลองระบบจำหน่าย KWA06_S1

ระดับໂຫລດ	ปริมาณໂຫລດ (pu)	ระยะเวลาใน 1 ปี (ชั่วโมง)
ต่ำ	0.8	2,628
ปานกลาง	1.0	4,818
สูง	1.3	1,314

k_e^j ที่ใช้คำนวณมูลค่าพลังงานไฟฟ้าสูญเสียในฟังก์ชันจุดประสงค์มีค่าเท่ากับ 1.1154 บาท/kWh ในช่วงระดับໂຫລດต่ำและระดับໂຫລດปานกลาง และเท่ากับ 2.9278 บาท/kWh ในช่วงระดับໂຫລດสูง ค่าใช้จ่ายของการผลิตกำลังไฟฟ้าเพื่อรับรับกำลังไฟฟ้าสูญเสียในช่วงระดับໂຫລດสูงสุดมีค่าเป็นศูนย์ ($k_p = 0$) เนื่องจากการไฟฟ้าส่วนภูมิภาคไม่ต้องรับภาระค่าใช้จ่ายส่วนนี้จากการซื้อไฟฟ้าจากการไฟฟ้าฝ่ายผลิตแห่งประเทศไทย (กฟผ.)

กำลังรีแอคทีฟของตัวเก็บประจุสำหรับการติดตั้งในแต่ละขั้น คือ 150 kVAr โดย k_{cf} ของ การติดตั้งตัวเก็บประจุชนิดค่าคงที่มีค่าเท่ากับ 18,000 บาท/ขั้น และ k_{cs} ของการติดตั้งตัวเก็บประจุชนิดปรับค่าได้มีค่าเท่ากับ 27,000 บาท/ขั้น

สำหรับเงื่อนไขบังคับกำหนดให้ V^{\min} และ V^{\max} เท่ากับ 0.95 pu และ 1.05 pu ส่วนค่าของ THD_V^{\max} และ Qc^{\max} คือ 5% และ 900 kVAr

7.1.5 พารามิเตอร์ของวิธีกลุ่มอนุภาคเชิงปรับตัว

สำหรับพารามิเตอร์ของวิธีกลุ่มอนุภาคเชิงปรับตัวในการหาผลเฉลย ได้กำหนดให้อนุภาคในกลุ่มประกอบด้วย 100 อนุภาค และจำนวนรอบการคำนวณสูงสุดเท่ากับ 150 รอบ การกระตุ้นกลุ่มอนุภาคเกิดขึ้นเมื่อค่าฟังก์ชันจุดประสงค์ไม่มีการเปลี่ยนแปลงภายใน 30 รอบการคำนวณ ความเร็วของอนุภาคเมื่อไม่มีการกระตุ้น ให้คำนวณจาก

$$v_{id}^{t+1} = w v_{id}^t + c_1 r_{1d}^t (pbest_{id}^t - x_{id}^t) + c_2 r_{2d}^t (gbest_d^t - x_{id}^t) \quad (7-8)$$

ค่าถ่วงน้ำหนักความเนื่อยมีค่าลดลงอย่างเชิงเส้นจาก 0.9 ในการคำนวณรอบแรกจนเหลือ 0.4 ในการคำนวณรอบสุดท้าย ส่วน c_1 และ c_2 มีค่าเท่ากับ 2.0

7.1.6 กรณีศึกษาที่พิจารณา

กรณีศึกษาที่พิจารณาประกอบด้วย 3 กรณี ได้แก่ กรณีศึกษาที่ 1: ไม่มีการติดตั้งตัวเก็บประจุในระบบ กรณีศึกษาที่ 2: ติดตั้งตัวเก็บประจุโดยไม่นำค่าความเพี้ยนharmonics ของแรงดันมาเป็นเงื่อนไขบังคับ และกรณีศึกษาที่ 3: ติดตั้งตัวเก็บประจุโดยนำค่าความเพี้ยนharmonics ของแรงดันมาเป็นเงื่อนไขบังคับ

การติดตั้งตัวเก็บประจุในกรณีศึกษาที่ 2 และกรณีศึกษาที่ 3 ได้พิจารณาเป็นปัญหาการติดตั้งตัวเก็บประจุ Type C โดยผลเฉลยจากวิธีกลุ่มอนุภาคเชิงปรับตัวต้องแสดงข้อมูลของจำนวนตัวเก็บประจุและตำแหน่งติดตั้ง รวมทั้งค่ากำลังรีแอกทีฟของตัวเก็บประจุเหล่านั้น ณ ระดับโหลดต่างๆ

7.1.7 ผลที่ได้จากการณีศึกษา

ผลเฉลยสำหรับการติดตั้งตัวเก็บประจุในกรณีศึกษาที่ 2 และกรณีศึกษาที่ 3 มีรายละเอียดตามตารางที่ 7-4 และตารางที่ 7-5 ผลการคำนวณที่เกี่ยวข้องกับการติดตั้งตัวเก็บประจุได้แสดงไว้ในตารางที่ 7-6 การเปรียบเทียบเที่ยบขนาดแรงดันบัส และค่าความเพียงชาร์มอนิกรุ่มของแรงดันในทุกระดับโหลดได้แสดงไว้ในภาพที่ 7-2 ถึงภาพที่ 7-7

ตารางที่ 7-4 ผลเฉลยสำหรับการติดตั้งตัวเก็บประจุในกรณีศึกษาที่ 2

หมายเลข บัส	กำลังรีแอกทีฟของตัวเก็บประจุที่ระดับโหลด (kVAr)			ขนาดตัวเก็บประจุ ที่ติดตั้ง (kVAr)	ชนิดตัวเก็บประจุ
	ต่ำ	ปานกลาง	สูง		
11	600	600	600	600	ชนิดค่าคงที่
12	600	600	750	750	ชนิดปรับค่าได้
18	450	450	600	600	ชนิดปรับค่าได้
20	300	600	900	900	ชนิดปรับค่าได้
25	600	600	600	600	ชนิดค่าคงที่

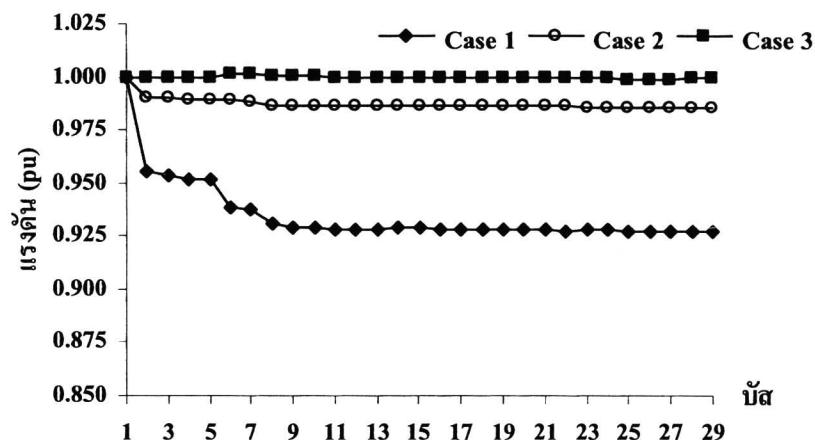
ตารางที่ 7-5 ผลเฉลยสำหรับการติดตั้งตัวเก็บประจุในกรณีศึกษาที่ 3

หมายเลข บัส	กำลังรีแอกทีฟของตัวเก็บประจุที่ระดับโหลด (kVAr)			ขนาดตัวเก็บประจุ ที่ติดตั้ง (kVAr)	ชนิดตัวเก็บประจุ
	ต่ำ	ปานกลาง	สูง		
7	150	450	750	750	ชนิดปรับค่าได้
9	600	600	600	600	ชนิดค่าคงที่
10	750	750	750	750	ชนิดค่าคงที่
11	150	600	600	600	ชนิดปรับค่าได้
14	450	450	450	450	ชนิดค่าคงที่
21	600	600	600	600	ชนิดค่าคงที่
24	300	300	450	450	ชนิดปรับค่าได้
29	300	0	300	300	ชนิดปรับค่าได้

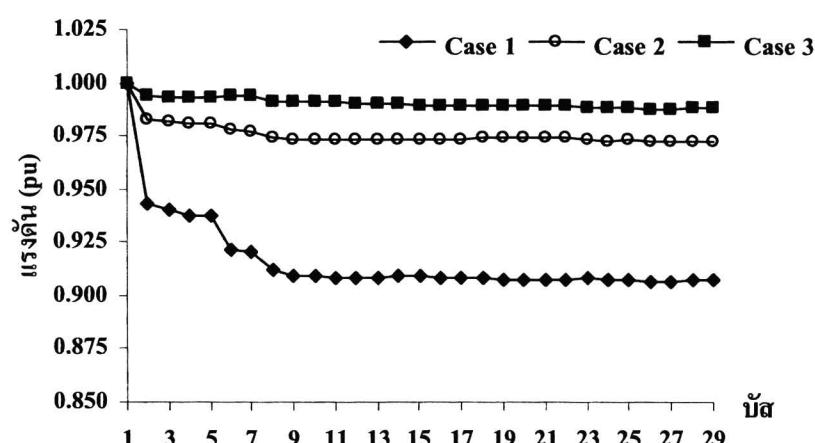
ตารางที่ 7-6 สรุปผลการคำนวณของกรณีศึกษาการติดตั้งตัวเก็บประจุ

รายละเอียด	กรณีศึกษาที่ 1	กรณีศึกษาที่ 2	กรณีศึกษาที่ 3
1. กำลังไฟฟ้าสูญเสีย (kW)			
1.1 ที่ระดับโหลดต่ำ	143.25	102.41	111.28
1.2 ที่ระดับโหลดปานกลาง	234.19	155.28	162.54
1.3 ที่ระดับโหลดสูง	427.14	264.38	265.79
2. พลังงานไฟฟ้าสูญเสีย (kWh)			
2.1 ที่ระดับโหลดต่ำ	376,461.38	269,133.07	292,450.86
2.2 ที่ระดับโหลดปานกลาง	1,128,334.92	748,134.58	738,135.05
2.3 ที่ระดับโหลดสูง	561,262.09	347,394.94	349,253.22
2.4 รวมทั้งสามระดับโหลด	2,066,058.39	1,364,662.59	1,379,839.13
2.5 การลดลงของพลังงานไฟฟ้าสูญเสีย	-	701,395.80	686,219.26
3. มูลค่าพลังงานไฟฟ้าสูญเสีย (บาท)			
3.1 ที่ระดับโหลดต่ำ	419,905	300,191	326,200
3.2 ที่ระดับโหลดปานกลาง	1,258,545	834,469	873,509
3.3 ที่ระดับโหลดสูง	1,643,263	1,017,103	1,022,544
3.4 รวมทั้งสามระดับโหลด	3,321,713	2,151,763	2,222,253
3.5 การลดลงของมูลค่าพลังงานไฟฟ้าสูญเสีย	-	1,169,950	1,099,460
4. ค่าใช้จ่ายในการติดตั้งตัวเก็บประจุ (บาท)		549,000	666,000
5. ค่าใช้จ่ายรวมของระบบ (บาท) (3.4+4)	3,321,713	2,700,763	2,888,253
6. ค่าใช้จ่ายรวมของระบบที่ลดลง (บาท)	-	620,950	433,460

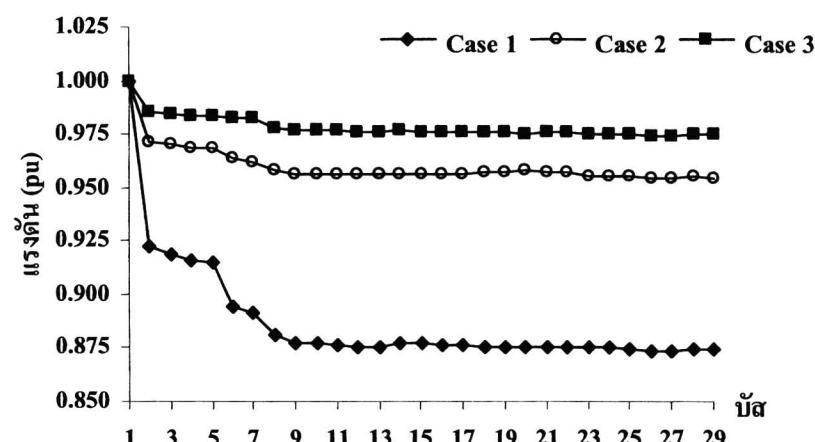
สำหรับกรณีศึกษาที่ 1 ซึ่งไม่มีการติดตั้งตัวเก็บประจุในระบบ ภาพที่ 7-2 ถึงภาพที่ 7-7 แสดงให้เห็นว่าขนาดแรงดันที่บัสต่างๆ ไม่สอดคล้องกับเงื่อนไขบังคับที่กำหนด โดยที่ระดับโหลดต่ำขนาดแรงดันที่บัสหมายเลข 6 จนถึงบัสหมายเลข 29 มีค่าต่ำกว่า 0.95 pu ส่วนระดับโหลดปานกลางและระดับโหลดสูง ขนาดแรงดันตั้งแต่บัสหมายเลข 2 เป็นตนไป มีค่าต่ำกว่า 0.95 pu นอกจากนี้ ค่าความเพียงสาร์มอนิกรุ่นของแรงดันก็ไม่สอดคล้องกับเงื่อนไขบังคับที่กำหนด เช่นกัน โดยความเพียงสาร์มอนิกรุ่นของแรงดันที่บัสต่างๆ ที่ระดับโหลดต่ำมีค่าประมาณร้อยละ 6-10 ที่ระดับโหลดปานกลางมีค่าประมาณร้อยละ 8-13 และที่ระดับโหลดสูงมีค่าประมาณร้อยละ 10-15 ในกรณีศึกษาที่ 1 นี้ มูลค่าพลังงานไฟฟ้าสูญเสียรวมจากทั้งสามระดับโหลดมีค่าเท่ากับ 3,321,713 บาท



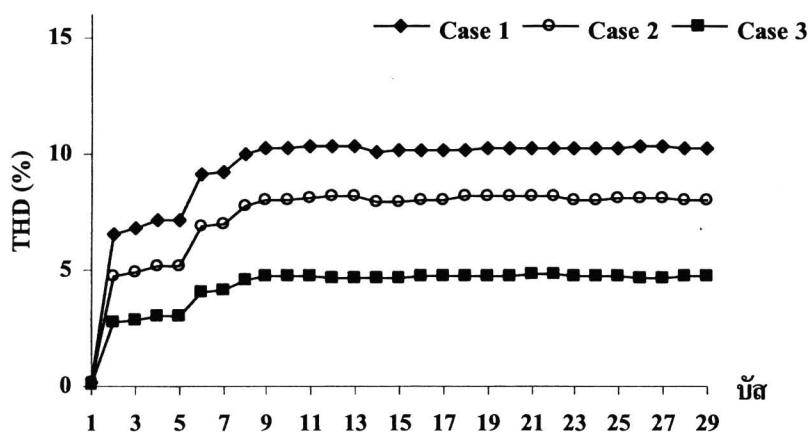
ภาพที่ 7-2 ขนาดแรงดันบัสที่ระดับโภลดต่ำ



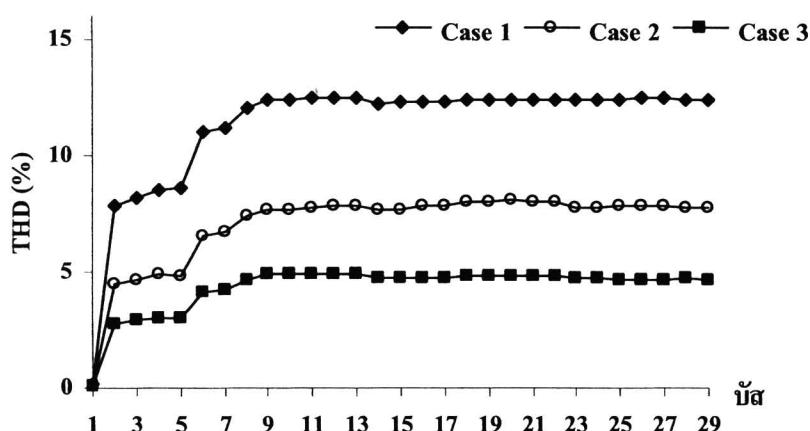
ภาพที่ 7-3 ขนาดแรงดันบัสที่ระดับโภลดปานกลาง



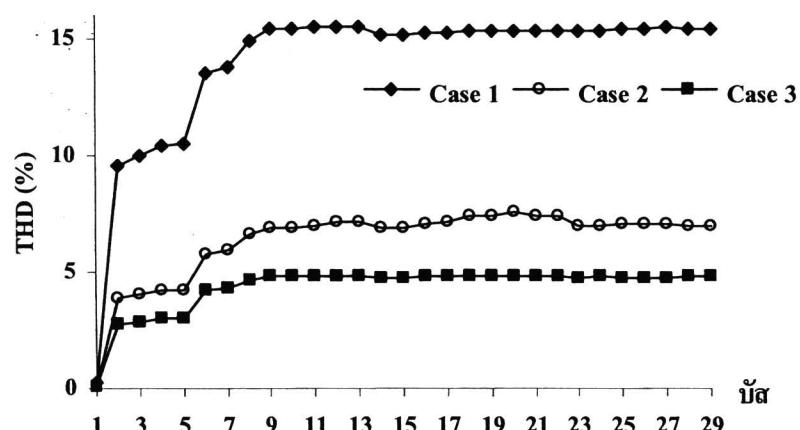
ภาพที่ 7-4 ขนาดแรงดันบัสที่ระดับโภลดสูง



ภาพที่ 7-5 ค่าความเพี้ยนชาร์มอนิกรุณของแรงดันที่ระดับโหลดต่ำ



ภาพที่ 7-6 ค่าความเพี้ยนชาร์มอนิกรุณของแรงดันที่ระดับโหลดปานกลาง



ภาพที่ 7-7 ค่าความเพี้ยนชาร์มอนิกรุณของแรงดันที่ระดับโหลดสูง

สำหรับกรณีศึกษาที่ 2 ซึ่งไม่พิจารณาค่าความเพียงสาร์มอนิกรุ่มของแรงดันเป็นเงื่อนไข บังคับ ผลเฉลยจากวิธีกกลุ่มนวนภาคเชิงปรับตัวกำหนดให้ติดตั้งตัวเก็บประจุที่บัสต่างๆ จำนวน 6 บัส ปริมาณกำลังรีแอคท์ฟจากตัวเก็บประจุที่ติดตั้งมีค่าเท่ากับ $3,450 \text{ kVar}$ แบ่งเป็นตัวเก็บประจุชนิดค่าคงที่ $1,200 \text{ kVar}$ และตัวเก็บประจุชนิดปรับค่าได้ $2,250 \text{ kVar}$ โดยใช้เงินลงทุนติดตั้ง $549,000$ บาท นูลค่าพลังงานไฟฟ้าสูญเสียรวมจากทุกระดับโหลดภายหลังการติดตั้งตัวเก็บประจุมีค่าเท่ากับ $2,151,763$ บาท ซึ่งลดลง $1,169,950$ บาท (ร้อยละ 35.22) จากกรณีศึกษาที่ 1 เมื่อพิจารณาค่าใช้จ่ายรวมของระบบ (ซึ่งเป็นค่าฟังก์ชันจุดประสงค์ที่เกิดจากผลกระทบของนูลค่าพลังงานไฟฟ้าสูญเสียกับเงินลงทุนในการติดตั้งตัวเก็บประจุ) พบว่าค่าใช้จ่ายรวมของระบบในกรณีศึกษาที่ 2 มีค่าเท่ากับ $2,700,763$ บาท แล้วมีค่าลดลง $620,950$ บาท (ร้อยละ 18.69) เมื่อเปรียบเทียบกับกรณีศึกษาที่ 1

ภาพที่ 7-2 ถึง ภาพที่ 7-7 แสดงให้เห็นว่าการติดตั้งตัวเก็บประจุในกรณีศึกษาที่ 2 สามารถปรับปรุงขนาดแรงดันบัสในทุกระดับโหลดให้มีค่าอยู่ในช่วงที่ยอมรับได้ (0.95 - 1.05 pu) แต่เมื่อไม่พิจารณาค่าความเพียงสาร์มอนิกรุ่มของแรงดันเป็นเงื่อนไขบังคับ การติดตั้งตัวเก็บประจุในกรณีศึกษาที่ 2 จึงช่วยได้แต่เพียงทำให้ความเพียงสาร์มอนิกรุ่มของแรงดันมีค่าลดลงจากกรณีศึกษาที่ 1 เท่านั้น แต่ไม่สามารถควบคุมให้มีค่าต่ำกว่าร้อยละ 5 โดยความเพียงสาร์มอนิกรุ่มของแรงดันในกรณีศึกษาที่ 2 มีค่าอยู่ในช่วงร้อยละ 6-8 ที่ทุกระดับโหลด

ในกรณีศึกษาที่ 3 ซึ่งพิจารณาค่าความเพียงสาร์มอนิกรุ่มของแรงดันเป็นเงื่อนไขบังคับ วิธีกกลุ่มนวนภาคเชิงปรับตัวเสนอให้ติดตั้งตัวเก็บประจุที่บัสต่างๆ จำนวน 8 บัส ปริมาณกำลังรีแอคท์ฟจากตัวเก็บประจุที่ติดตั้งมีค่าเท่ากับ $4,500 \text{ kVar}$ แบ่งเป็นตัวเก็บประจุชนิดค่าคงที่ $2,400 \text{ kVar}$ และตัวเก็บประจุชนิดปรับค่าได้ $2,100 \text{ kVar}$ โดยใช้เงินลงทุนติดตั้ง $666,000$ บาท นูลค่าพลังงานไฟฟ้าสูญเสียรวมจากทุกระดับโหลดภายหลังการติดตั้งตัวเก็บประจุมีค่าเท่ากับ $2,222,253$ บาท ซึ่งลดลง $1,099,460$ บาท (ร้อยละ 33.10) เมื่อเปรียบเทียบกรณีศึกษาที่ 1 ส่วนค่าใช้จ่ายรวมของระบบในกรณีศึกษาที่ 3 มีค่าเท่ากับ $2,888,253$ บาท ซึ่งลดลงจากกรณีศึกษาที่ 1 เท่ากับ $433,460$ บาท (ร้อยละ 13.05) โดยการติดตั้งตัวเก็บประจุในกรณีศึกษาที่ 3 สามารถปรับปรุงขนาดแรงดันบัสและความเพียงสาร์มอนิกรุ่มของแรงดันในทุกระดับโหลดให้มีค่าอยู่ในช่วงที่กำหนดไว้ในเงื่อนไขบังคับ (พิจารณาจากภาพที่ 7-2 ถึง ภาพที่ 7-7)

เมื่อเปรียบเทียบผลที่ได้จากการติดตั้งตัวเก็บประจุในกรณีศึกษาที่ 2 และกรณีศึกษาที่ 3 จะเห็นได้ว่านูลค่าพลังงานไฟฟ้าสูญเสียรวมจากทุกระดับโหลดภายหลังการติดตั้งตัวเก็บประจุของทั้งสองกรณีมีค่าแตกต่างกันเพียงเล็กน้อย (นูลค่าพลังงานไฟฟ้าสูญเสียรวมในกรณีศึกษาที่ 2 มีค่าต่ำกว่ากรณีศึกษาที่ 3 เท่ากับ $70,490$ บาท) การนำความเพียงสาร์มอนิกรุ่มของแรงดันมาเป็นเงื่อนไข

บังคับในกรณีศึกษาที่ 3 ทำให้ตัวเก็บประจุที่ต้องติดตั้งมีจำนวนเพิ่มขึ้นและปริมาณกำลังรีแอกทีฟจากตัวเก็บประจุก็มีค่าสูงขึ้น เงินลงทุนในการติดตั้งตัวเก็บประจุของกรณีศึกษาที่ 3 จึงมีราคาแพงกว่ากรณีศึกษาที่ 2 ด้วยเหตุนี้ ค่าใช้จ่ายรวมของระบบในกรณีศึกษาที่ 2 จึงมีค่าต่ำกว่าค่าใช้จ่ายรวมของระบบในกรณีศึกษาที่ 3 เพ่ากัน 187,490 บาท

ถึงแม้ค่าใช้จ่ายรวมของระบบในกรณีศึกษาที่ 2 จะมีค่าต่ำกว่าค่าใช้จ่ายรวมของระบบในกรณีศึกษาที่ 3 แต่การที่ค่าความเพียงชาร์มอนิกรวมของแรงดันในกรณีศึกษาที่ 2 ยังคงสูงกว่าค่าที่กำหนดไว้ในเงื่อนไขบังคับ ก็อาจทำให้ระบบได้รับผลกระทบของชาร์มอนิกจากโหลดไม่เชิงเส้นด้วยเหตุนี้ แนวทางการติดตั้งตัวเก็บประจุในกรณีศึกษาที่ 3 จึงเป็นแนวทางที่เหมาะสมสำหรับการติดตั้งตัวเก็บประจุเพื่อปรับปรุงสมรรถนะของระบบจำหน่าย

7.2 การติดตั้งตัวเก็บประจุในระบบจำหน่ายไม่สมดุล

7.2.1 บทนำ

ระบบจำหน่ายจริงในทางปฏิบัติเป็นระบบไม่สมดุลเนื่องจากหลายสาเหตุ อาทิ การใช้งานโหลดแบบเฟสเดียว โหลดแต่ละเฟสมีค่าไม่เท่ากัน สายป้อนบางช่วงติดตั้งเพียงเฟสเดียวหรือเพียงสองเฟส พารามิเตอร์ของสายป้อนแต่ละเฟสมีค่าต่างกัน หรือมีการเชื่อมร่วมระหว่างค่าอิมพีเดนซ์ของตัวนำสายป้อน (Chen, Hsu and Yan, 1995; Kersting, 2001) สำหรับระบบจำหน่ายซึ่งมีโหลดไม่เชิงเส้นต่ออยู่ ความไม่สมดุลของระบบยังทำให้การดำเนินและการแพร่กระจายของชาร์มอนิกมีความซับซ้อนมากขึ้น (Xu, Marti and Dommel, 1991)

เนื้อหาในหัวข้อนี้กล่าวถึงการใช้ขั้นตอนวิธีกลุ่มอนุภาคเชิงปรับตัวเพื่อกำหนดแนวทางที่เหมาะสมสำหรับการติดตั้งตัวเก็บประจุในระบบจำหน่ายไม่สมดุล โดยพิจารณาผลกระทบจากระดับความไม่สมดุลของโหลดและร้อยละความไม่เป็นเชิงเส้นของโหลด ระบบที่ใช้ทดสอบเป็นแบบจำลองระบบจำหน่ายซึ่งคัดแปลงจากระบบจำหน่ายของการไฟฟ้าส่วนภูมิภาค (กฟภ.)

7.2.2 การกำหนดฟังก์ชันจุดประสงค์และเงื่อนไขบังคับ

ฟังก์ชันจุดประสงค์มีรายละเอียดตามสมการที่ (7-9) ซึ่งเป็นผลรวมของมูลค่าพลังงานไฟฟ้าสูญเสียจากทุกระดับโหลดในระยะเวลาหนึ่งปี ค่าใช้จ่ายของการผลิตกำลังไฟฟ้าเพื่อรับรับกำลังไฟฟ้าสูญเสียในช่วงโหลดสูงสุด และต้นทุนการติดตั้งตัวเก็บประจุ

$$\text{Min } F = \sum_{j=1}^S (k_e^j T^j P_L^j) + k_p P_L^P + \sum_{k \in \text{NCf}} k_{cf} Q c_k^f + \sum_{k \in \text{NCs}} k_{cs} Q c_k^s \quad (7-9)$$

การศึกษาครั้งนี้พิจารณาทั้งความไม่สมดุลและความไม่เป็นเชิงเส้นของโอลด์ที่มีผลต่อการติดตั้งตัวเก็บประจุ กำลังไฟฟ้าสูญเสียที่ใช้คำนวณฟังก์ชันจุดประสงค์จึงเป็นผลรวมของกำลังไฟฟ้าสูญเสียจากทั้งสามเฟสซึ่งรวมผลกระบวนการของชาร์มอนิกจากโอลด์ไม่เชิงเส้น

เงื่อนไขบังคับแรก คือ สมการสมดุลกำลังไฟฟ้าทั้งสามเฟส ดังรายละเอียดต่อไปนี้ (Caramia et al., 1999) โดย p และ m คือ เฟส A , B และ C ที่ต้องการพิจารณา

$$P_{i,j}^p = V_{i,j}^p \sum_{n=1}^{NB} \sum_{m=A}^C V_{n,j}^m [G_{in}^{pm} \cos \theta_{in,j}^{pm} + B_{in}^{pm} \sin \theta_{in,j}^{pm}] \quad (7-10)$$

$$Q_{i,j}^p = V_{i,j}^p \sum_{n=1}^{NB} \sum_{m=A}^C V_{n,j}^m [G_{in}^{pm} \sin \theta_{in,j}^{pm} - B_{in}^{pm} \cos \theta_{in,j}^{pm}] \quad (7-11)$$

$$\theta_{in,j}^{pm} = \theta_{i,j}^p - \theta_{n,j}^m \quad (7-12)$$

เงื่อนไขบังคับอื่นๆ ได้แก่ ขนาดแรงดันบัสที่แต่ละเฟส ค่าความเพี้ยนชาร์มอนิกรรวมของแรงดันที่แต่ละเฟส และปริมาณกำลังรีแอกท์จากตัวเก็บประจุที่ติดตั้งในแต่ละบัส

$$V^{\min} \leq \sqrt{\sum_{h=1}^{nh} |V_{i,j}^{h,p}|^2} \leq V^{\max} \quad (7-13)$$

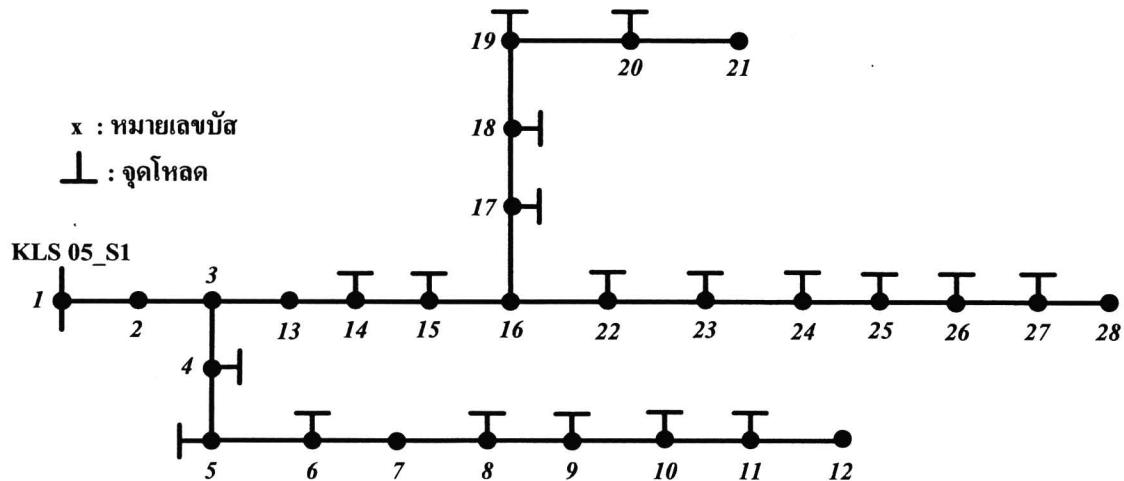
$$THD_{V,i}^{p,j} (\%) = \frac{100}{|V_{i,j}^{1,p}|} \sqrt{\sum_{h \neq 1}^{nh} |V_{i,j}^{h,p}|^2} \leq THD_V^{\max} \quad (7-14)$$

$$Qc_k^j \leq Qc^{\max} \quad \text{where } k \in \mathbf{NC} \quad (7-15)$$

7.2.3 ข้อมูลแบบจำลองระบบจำหน่าย

ระบบทดสอบเป็นแบบจำลองระบบจำหน่ายซึ่งคัดแปลงจากวงจรสายป้อนหมายเลขอ 5 ในสถานีไฟฟ้ากาฬสินธุ์ของการไฟฟ้าส่วนภูมิภาค (เชียงชาญ, 2549) โดยกำหนดชื่อเป็นแบบจำลองระบบจำหน่าย KLS05_S1 โครงสร้างระบบมีลักษณะตามภาพที่ 7-8 ข้อมูลสายป้อนเป็นข้อมูลเดิมของระบบตามรายละเอียดในตารางที่ 7-7 ส่วนข้อมูลโอลด์ได้คัดแปลงให้มีค่าตามตารางที่ 7-8 โดย

ความต้องการกำลังไฟฟ้าจริงและความต้องการกำลังรีแอกทีฟของโหลด คำนวณจากการใช้ค่าตัวประกอนกำลังเท่ากับ 0.85 แบบล้ำหลัง



ภาพที่ 7-8 ลักษณะโครงสร้างแบบจำลองระบบจำหน่าย KLS05_S1

ตารางที่ 7-7 ข้อมูลสายป้อนของแบบจำลองระบบจำหน่าย KLS05_S1

หมายเลขบัส ^{ปลายด้านส่ง}	หมายเลขบัส ^{ปลายด้านรับ}	ความยาว (km)	ชนิด ของสาย	หมายเลขบัส ^{ปลายด้านส่ง}	หมายเลขบัส ^{ปลายด้านรับ}	ความยาว (km)	ชนิด ของสาย
1	2	1.48	AAC185	15	16	3.36	AAC185
2	3	3.92	AAC185	16	17	0.20	AAC185
3	4	0.37	ACSR50	17	18	0.57	AAC185
4	5	0.12	ACSR50	18	19	0.37	AAC185
5	6	0.26	ACSR50	19	20	0.15	AAC185
6	7	0.80	ACSR50	20	21	2.22	AAC185
7	8	1.10	ACSR50	16	22	1.05	AAC185
8	9	2.07	ACSR50	22	23	1.88	AAC185
9	10	0.91	ACSR50	23	24	0.80	AAC185
10	11	2.67	ACSR50	24	25	0.25	AAC185
11	12	1.59	ACSR50	25	26	0.25	AAC185
3	13	3.27	AAC185	26	27	2.50	AAC185
13	14	0.44	AAC185	27	28	0.31	AAC185
14	15	1.40	AAC185	-	-	-	-

ตารางที่ 7-8 ข้อมูลโหลดของแบบจำลองระบบจำหน่าย KLS05_S1

หมายเลขบัส	โหลด (kVA)	หมายเลขบัส	โหลด (kVA)
1	-	15	25
2	-	16	-
3	-	17	250
4	50	18	80
5	160	19	50
6	25	20	25
7	-	21	-
8	111.803	22	110
9	50	23	167.5
10	35	24	1,550
11	150	25	930
12	-	26	775
13	-	27	110
14	50	28	-

7.2.4 ข้อมูลการคำนวณ

ค่าแรงดันฐานและค่ากำลังไฟฟ้าฐานในการคำนวณ คือ 22 kV และ 100 MVA กำหนดให้ขนาดแรงดันที่บัสอ้างอิงเท่ากับ 1.0 pu ระดับโหลดแบ่งเป็น 2 ระดับ ได้แก่ ระดับปกติ (Off-peak) และระดับสูง (Peak) ตามรายละเอียดในตารางที่ 7-9 โดยปริมาณโหลด 1.0 pu ในตารางมีค่าเท่ากับความต้องการโหลดซึ่งปรากฏในข้อมูลโหลด ส่วนอันดับ harmonicที่พิจารณา ได้แก่ อันดับ 5, 7, 11, 13, 17, 19, 23 และ 25

ตารางที่ 7-9 ข้อมูลระดับโหลดสำหรับแบบจำลองระบบจำหน่าย KLS05_S1

ระดับโหลด	ปริมาณโหลด (pu)	ระยะเวลาใน 1 ปี (ชั่วโมง)
ปกติ	1.0	4,015
สูง	1.2	4,745

k_e^j ที่ใช้คำนวณมูลค่าพลังงานไฟฟ้าสูญเสียในฟังก์ชันจุดประสงค์มีค่าเท่ากับ 1.1154 บาท/kWh ในช่วงระดับโหลดปกติ และเท่ากับ 2.9278 บาท/kWh ในช่วงระดับโหลดสูง สำหรับค่าใช้จ่ายของการผลิตกำลังไฟฟ้าเพื่อรับรับกำลังไฟฟ้าสูญเสียในช่วงระดับโหลดสูงสุดมีค่าเป็นศูนย์ ($k_p = 0$) เนื่องจากการไฟฟ้าส่วนภูมิภาคไม่ต้องรับภาระค่าใช้จ่ายส่วนนี้จากการซื้อไฟฟ้าจาก การไฟฟ้าฝ่ายผลิตแห่งประเทศไทย (กฟผ.)

กำหนดให้ตัวเก็บประจุแบบสามเฟสมีค่ากำลังรีເອກทີ່ສໍາຫຼວງການຕິດຕັ້ງໃນແຕ່ລະບົ້ນ ເທົກກັນ 300 kVAr โดยกำลังຮີເອກທີ່ຈາກຕັ້ງເກີນປະຈຸຈະຄູກແບ່ງໄປປະເຊຍໃນແຕ່ລະເຟດ້ວຍປຣິມາພີ່ເທົກກັນ k_{cf} ແລະ k_{cs} ຜຶ່ງເປັນຄ່າໃຊ້ຢ່າຍໃນການຕິດຕັ້ງຕັ້ງເກີນປະຈຸຈະຄູກຕ່າງໆທີ່ແລະນິດປຽບຄ່າໄດ້ ມີຄ່າເທົກກັນ 32,000 ນາທ/ໜັ້ນ ແລະ 43,200 ນາທ/ໜັ້ນ ສໍາຫຼວງເງື່ອນໄຂບັງຄັນ ດຳນັກໃຫ້ V^{\min} ແລະ V^{\max} ເທົກກັນ 0.95 pu ແລະ 1.05 pu ສ່ວນຄ່າຂອງ THD_V^{\max} ແລະ Qc^{\max} ອື່ນ 5% ແລະ 1,500 kVAr

7.2.5 ພາຣາມີເຕອີຣ໌ຂອງວິທີກລຸ່ມອນຸກາຄເຊີງປຽບຕົວ

ສໍາຫຼວງພາຣາມີເຕອີຣ໌ຂອງວິທີກລຸ່ມອນຸກາຄເຊີງປຽບຕົວໃນການຫາຜລເຄລຍ ໄດ້ດຳນັກໃຫ້ອນຸກາຄໃນ ກລຸ່ມປະກອບດ້ວຍ 100 ອນຸກາຄ ແລະ ຈຳນວນຮອບການຄໍານວມສູງສຸດເທົກກັນ 150 ຮອບ ກາຮະຕຸ້ນກລຸ່ມ ອນຸກາຄເກີດຂຶ້ນເມື່ອຄ່າຝຶກໜຸດປະສົກໄມ່ມີກາຣເປີລີ່ຍແປລັງກາຍໃນ 30 ຮອບການຄໍານວມ ຄວາມເຮົວ ຂອງອນຸກາຄເນື່ອໄມ່ມີກາຣກະຕຸ້ນ ໃຫ້ຄໍານວມຈາກ

$$v_{id}^{t+1} = wv_{id}^t + c_1 r_{1d}^t (pbest_{id}^t - x_{id}^t) + c_2 r_{2d}^t (gbest_d^t - x_{id}^t) \quad (7-16)$$

ຄ່າດ່ວງນໍ້າໜັກຄວາມເໝື່ອມີຄ່າຄົດລອຍ່າງເຊີງເສັ້ນຈາກ 0.9 ໃນການຄໍານວນຮອບແຮກຈາກແລ້ວ 0.4 ໃນການຄໍານວນຮອບສຸດທ້າຍ ສ່ວນ c_1 ແລະ c_2 ມີຄ່າເທົກກັນ 2.0

7.2.6 ກຣົມີສຶກຍາທີ່ພິຈາລະນາ

ກຣົມີສຶກຍາຮັ້ນນີ້ຕ້ອງການພິຈາລະນາພລກະທບຂອງຮະດັບຄວາມໄມ່ສົມຄຸລແລະຄວາມໄມ່ເປັນເຊີງເສັ້ນ ຂອງໂຫລດທີ່ມີຕ່ອງການຕິດຕັ້ງຕັ້ງເກີນປະຈຸ ຈຶ່ງດຳນັກກຣົມີສຶກຍາທີ່ມີຄ່າ 15 ກຣົມີ ຜຶ່ງແຕ່ລະກຣົມີມີຄ່າ ຮ້ອຍລະຄວາມໄມ່ສົມຄຸລ (%UB) ແລະ ຮ້ອຍລະຄວາມໄມ່ເປັນເຊີງເສັ້ນ (%NL) ຂອງໂຫລດທີ່ແຕກຕ່າງກັນຕາມ ຮາຍລະເອີຍດໃນຕາງໆທີ່ 7-10 ການດຳນັກໃຈ້ອນໄຂຄວາມໄມ່ສົມຄຸລຂອງໂຫລດໃນແຕ່ລະກຣົມີສຶກຍາ ທຳໃຫ້ ໂຫລດໃນແຕ່ລະເຟສມີຄ່າຕ່າງກັນ ແຕ່ພ່ອຮົມຂອງໂຫລດຈາກທັງສາມເຟສໃນທຸກກຣົມີສຶກຍາຍັງຄົງມີຄ່າເທົກກັນ

ຄວາມໝາຍຂອງກຣົມີສຶກຍາຕ່າງໆ ສາມາດອອີ້ນໄຍ້ໄດ້ດັ່ງນີ້ ເຊັ່ນ ໃນກຣົມີສຶກຍາທີ່ 1 ຜຶ່ງຮ້ອຍລະ ຄວາມໄມ່ສົມຄຸລແລະ ຮ້ອຍລະຄວາມໄມ່ເປັນເຊີງເສັ້ນຂອງໂຫລດມີຄ່າເທົກກັນສູນຍໍ ເປັນກຣົມີທີ່ໂຫລດໃນຮະບນ ເປັນໂຫລດເຊີງເສັ້ນແບນສົມຄຸລ ສ່ວນກຣົມີອື່ນໆ ເຊັ່ນ ໃນກຣົມີສຶກຍາທີ່ 9 ຜຶ່ງຄວາມໄມ່ສົມຄຸລຂອງໂຫລດ ເທົກກັນຮ້ອຍລະ 10 ມໍາຍຄວາມວ່າ ປຣິມາພີ່ໂຫລດໃນເຟສ B ມີຄ່າຕໍ່ກວ່າປຣິມາພີ່ໂຫລດໃນເຟສ A ເທົກກັນ ຮ້ອຍລະ 10 ແຕ່ປຣິມາພີ່ໂຫລດໃນເຟສ C ຈະສູງກວ່າປຣິມາພີ່ໂຫລດໃນເຟສ A ເທົກກັນຮ້ອຍລະ 10 ໃນຂະໜາດທີ່ ຄວາມໄມ່ເປັນເຊີງເສັ້ນຮ້ອຍລະ 15 ຂອງກຣົມີສຶກຍາທີ່ 9 ແສດວ່າ ໂຫລດໃນທຸກເຟສຂອງກຣົມີສຶກຍານີ້ ຖຸກ ດຳນັກໃຫ້ມີຄ່າຄວາມໄມ່ເປັນເຊີງເສັ້ນເທົກກັນຮ້ອຍລະ 15

การติดตั้งตัวเก็บประจุในทุกรถีก็ค่าย ได้พิจารณาเป็นปัญหาการติดตั้งตัวเก็บประจุ Type C กล่าวคือ ผลเฉลยที่ได้จากการกลุ่มอนุภาคเชิงปรับตัวต้องแสดงข้อมูลของจำนวนตัวเก็บประจุและตำแหน่งติดตั้ง รวมทั้งค่ากำลังรีแอคทีฟของตัวเก็บประจุเหล่านั้น ณ ระดับโหนดต่างๆ

ตารางที่ 7-10 กรณีศึกษาสำหรับการติดตั้งตัวเก็บประจุในระบบชำนาญไม่สมดุล

กรณีศึกษาที่	ร้อยละความไม่สมดุลของโหนด (%UB)	ร้อยละความไม่เป็นเชิงเส้นของโหนด (%NL)	กรณีศึกษาที่	ร้อยละความไม่สมดุลของโหนด (%UB)	ร้อยละความไม่เป็นเชิงเส้นของโหนด (%NL)
1	0	0	10	15	0
2	0	15	11	15	15
3	0	30	12	15	30
4	5	0	13	20	0
5	5	15	14	20	15
6	5	30	15	20	30
7	10	0	-	-	-
8	10	15	-	-	-
9	10	30	-	-	-

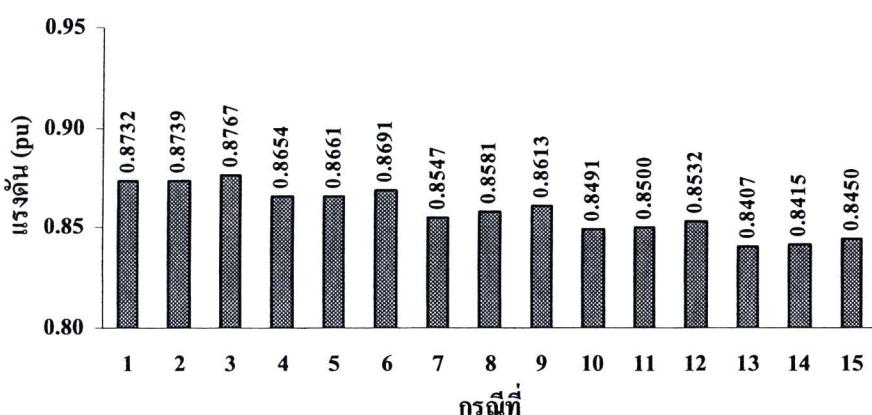
7.2.7 ผลที่ได้จากการศึกษาสำหรับสมรรถนะของระบบก่อนติดตั้งตัวเก็บประจุ

หัวข้อที่ใช้ประเมินสมรรถนะของระบบก่อนติดตั้งตัวเก็บประจุ ได้แก่ ค่าต่ำสุดของขนาดแรงดันบัสจากทั้งสองระดับโหนด (ค่าสูงสุดของขนาดแรงดันบัสไม่ต้องพิจารณา เนื่องจากเท่ากับ 1.0 pu ณ บัสอ้างอิง) ค่าสูงสุดของความเพียงสาร์มอนิกรรมของแรงดันจากทั้งสองระดับโหนด ค่ากำลังไฟฟ้าสูญเสียรวมทั้งสามเฟสที่โหนดระดับปกติและระดับสูง ค่าพลังงานไฟฟ้าสูญเสีย และมูลค่าพลังงานไฟฟ้าสูญเสียในรอบหนึ่งปี

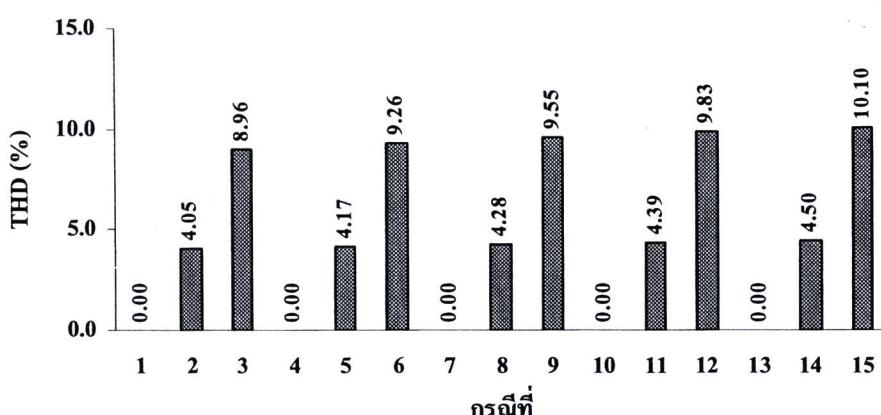
จากการที่ 7-9 จะเห็นได้ว่าขนาดแรงดันบัสก่อนติดตั้งตัวเก็บประจุของทั้ง 15 กรณีศึกษา ไม่สอดคล้องกับเงื่อนไขบังคับที่กำหนด เนื่องจากแรงดันที่บางเฟสในบางบัสมีค่าต่ำกว่า 0.95 pu และจากนิยามร้อยละความไม่สมดุลของโหนด ทำให้ทราบว่าโหนดในเฟส C จะมีปริมาณเพิ่มขึ้นเมื่อร้อยละความไม่สมดุลของโหนดมีค่าสูงขึ้น ดังนั้น ขนาดแรงดันต่ำสุดซึ่งลดลงตามการเพิ่มขึ้นของร้อยละความไม่สมดุลของโหนด และเมื่อเปรียบเทียบค่าต่ำสุดของแรงดันเฉพาะกรณีศึกษาที่ความไม่สมดุลของโหนดมีค่าเท่ากัน (เช่น เปรียบเทียบระหว่างกรณีศึกษาที่ 10, 11, และ 12 ซึ่งค่าความไม่สมดุลของโหนดเท่ากับร้อยละ 15) ภาพที่ 7-9 แสดงให้เห็นว่า ค่าต่ำสุดของแรงดันมีค่าสูงขึ้น

ตามการเพิ่มขึ้นของร้อยละความไม่เชิงเส้นของโหลด ทั้งนี้ เนื่องจากความไม่เป็นเชิงเส้นของโหลดที่เพิ่มขึ้น ทำให้องค์ประกอบส่วนที่เป็นแรงดันสารมอนิกมีค่าสูงขึ้น ขนาดแรงดันบัสซึ่งเป็นค่า rak ที่สองเฉลี่ยของแรงดันที่ความถี่มูลฐานกับแรงดันที่สารมอนิกอันดับต่างๆ จึงมีค่าสูงขึ้น

จากภาพที่ 7-10 จะเห็นได้ว่า ค่าความเพี้ยนสารมอนิกรวมของแรงดันก่อนติดตั้งตัวเก็บประจุจะไม่สอดคล้องกับเงื่อนไขบังคับเฉพาะกรณีศึกษาซึ่งโหลดมีค่าความไม่เป็นเชิงเส้นร้อยละ 30 ซึ่งได้แก่ กรณีศึกษาที่ 3, 6, 9, 12 และ 15 โดยค่าสูงสุดของความเพี้ยนสารมอนิกรวมของแรงดันที่บางเฟสในบางบัสของกรณีศึกษาเหล่านี้มีค่ามากกว่าร้อยละ 5 และเมื่อเปรียบเทียบเฉพาะกรณีศึกษาที่ความไม่เป็นเชิงเส้นของโหลดมีค่าเท่ากัน ค่าสูงสุดของความเพี้ยนสารมอนิกรวมของแรงดันจะสูงขึ้นตามค่าร้อยละความไม่สมดุลของโหลดที่เพิ่มขึ้น

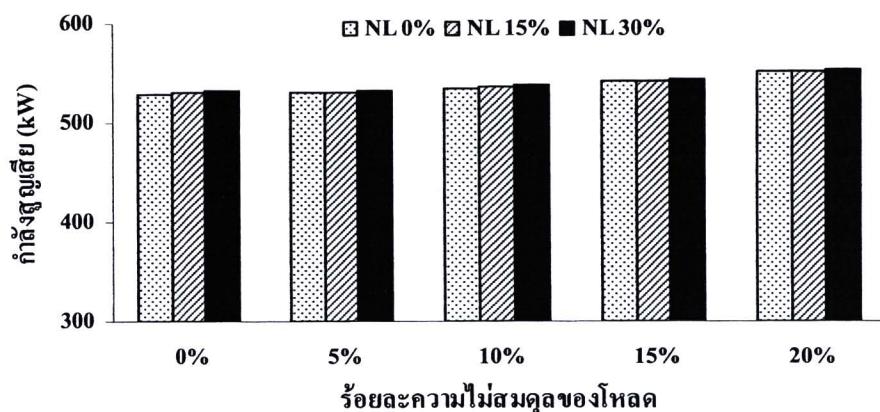


ภาพที่ 7-9 ค่าต่อสุดของแรงดันบัสก่อนติดตั้งตัวเก็บประจุ

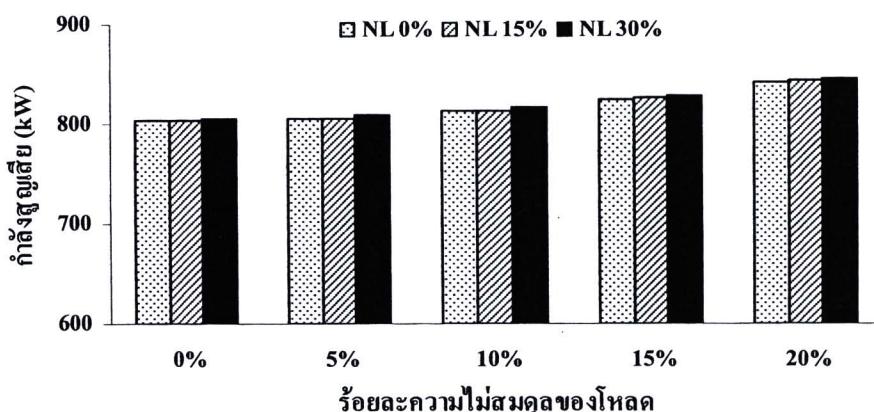


ภาพที่ 7-10 ค่าสูงสุดของความเพี้ยนสารมอนิกรวมของแรงดันก่อนติดตั้งตัวเก็บประจุ

กำลังไฟฟ้าสูญเสียรวมทั้งสามเฟสของระบบก่อนการติดตั้งตัวเก็บประจุของกรณีศึกษาที่ห้าหมวดได้แสดงไว้ในภาพที่ 7-11 (ช่วงระดับໂ Holden ปกติ) และภาพที่ 7-12 (ช่วงระดับໂ Holden สูง) โดยกำลังไฟฟ้าสูญเสียในทั้งสองระดับໂ Holden มีค่าสูงขึ้นตามการเพิ่มของร้อยละความไม่สมดุลของໂ Holden และเมื่อเปรียบเทียบเฉพาะกรณีศึกษาที่ความไม่สมดุลของໂ Holden มีค่าเท่ากัน ค่ากำลังไฟฟ้าสูญเสียจะแตกต่างกันเพียงเล็กน้อยเมื่อร้อยละความไม่เป็นเชิงเส้นของໂ Holden มีค่าเพิ่มขึ้น

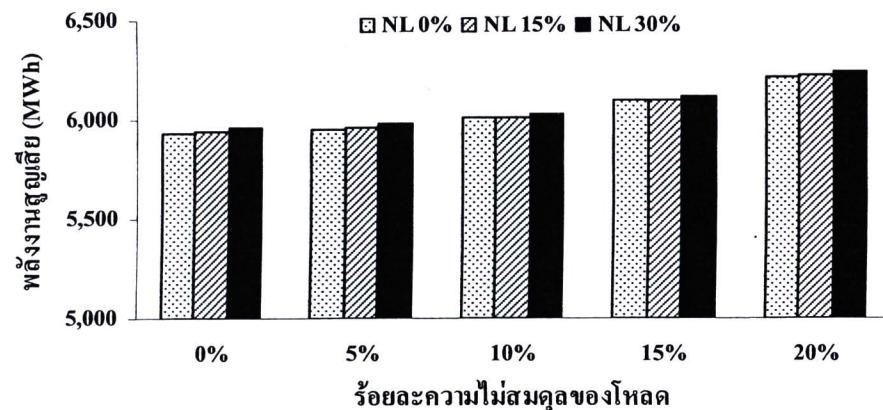


ภาพที่ 7-11 กำลังไฟฟ้าสูญเสียที่ระดับໂ Holden ปกติก่อนติดตั้งตัวเก็บประจุ

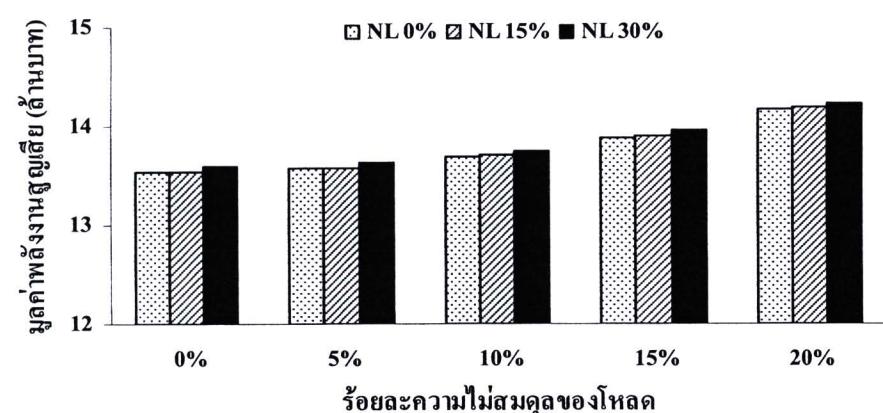


ภาพที่ 7-12 กำลังไฟฟ้าสูญเสียที่ระดับໂ Holden สูงก่อนติดตั้งตัวเก็บประจุ

ผลกระทบจากการร้อยละความไม่สมดุลและร้อยละความไม่เป็นเชิงเส้นของໂ Holden ที่มีต่อพลังงานไฟฟ้าสูญเสีย (ผลคูณของกำลังไฟฟ้าสูญเสียกับจำนวนชั่วโมง) และมูลค่าพลังงานไฟฟ้าสูญเสีย (ผลคูณของพลังงานไฟฟ้าสูญเสียกับค่า k_e^j) มีลักษณะเช่นเดียวกับค่ากำลังไฟฟ้าสูญเสียตามที่แสดงไว้ในภาพที่ 7-13 และภาพที่ 7-14



ภาพที่ 7-13 พลังงานไฟฟ้าสูญเสียในรอบหนึ่งปีก่อนติดตั้งตัวเก็บประจุ



ภาพที่ 7-14 มูลค่าพลังงานไฟฟ้าสูญเสียในรอบหนึ่งปีก่อนติดตั้งตัวเก็บประจุ

7.2.8 ผลที่ได้จากการวิศึกษาสำหรับสมรรถนะของระบบภายหลังติดตั้งตัวเก็บประจุ

ข้อมูลในตารางที่ 7-11 และในที่ 7-12 แสดงให้เห็นว่า ผลเฉลี่ยเหมาะสมที่สุดของกรีฟิคิกายาห้ามกดซึ่งได้จากการขั้นตอนวิธีกลุ่มอนุภาคเชิงปรับตัว ทำให้การติดตั้งตัวเก็บประจุเป็นไปตามเงื่อนไขบังคับที่กำหนด ขนาดแรงดันต่ำสุดและขนาดแรงดันสูงสุดจากทั้งสองระดับโหลดของทุกบัส ไม่ว่าจะเป็นที่เฟสใด มีค่าอยู่ในช่วง 0.95-1.05 pu ส่วนค่าความเพียง harmonic อนิกรณ์ของแรงดันจากทั้งสองระดับโหลดมีค่าไม่เกินร้อยละ 5 และค่าสูงสุดของกำลังรีแอคทีฟจากตัวเก็บประจุซึ่งติดตั้งที่แต่ละบัสก็มีค่าไม่นอกกว่า 1,500 kVAr

ตารางที่ 7-11 ค่าที่ใช้พิจารณาความสอดคล้องกับเงื่อนไขบังคับ

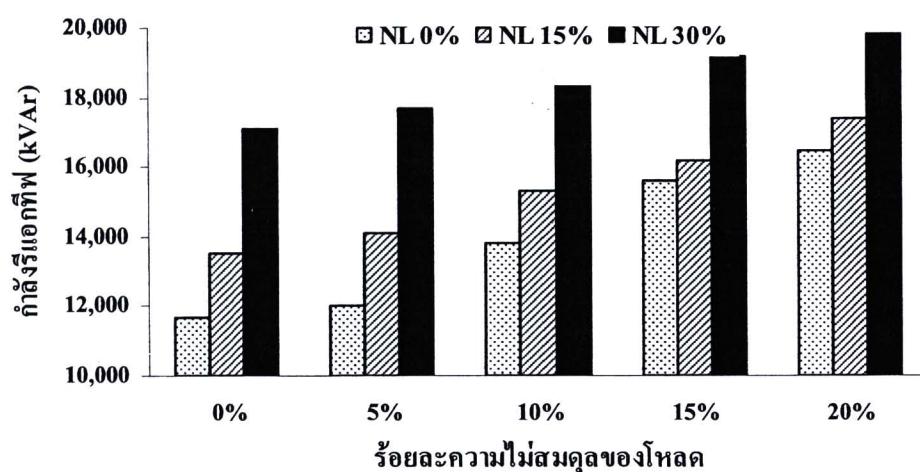
กรณีศึกษาที่	แรงดันต่ำสุด จากทั้งสองระดับโหลด	แรงดันสูงสุด จากทั้งสองระดับโหลด	ค่าสูงสุดของความเพียง สำหรับอนิกรวยของ แรงดันจากทั้งสอง ระดับโหลด (%)	กำลังรีแอคทีฟสูงสุด ของตัวเก็บประจุซึ่ง ติดตั้งณ บัสไดบัสหนึ่ง (kVAr)
1	0.9546	1.0000	0.00	1,200
2	0.9541	1.0012	3.43	1,500
3	0.9750	1.0060	4.81	1,500
4	0.9504	1.0000	0.00	1,500
5	0.9546	1.0009	4.11	1,200
6	0.9695	1.0125	4.98	1,500
7	0.9505	1.0009	0.00	1,500
8	0.9519	1.0055	3.96	1,200
9	0.9648	1.0178	4.98	1,500
10	0.9503	1.0061	0.00	1,500
11	0.9521	1.0123	3.18	1,500
12	0.9633	1.0238	4.88	1,500
13	0.9501	1.0099	0.00	1,500
14	0.9502	1.0121	3.24	1,500
15	0.9676	1.0231	4.75	1,500

ค่ากำลังรีแอคทีฟรวมทั้งสามเฟสของตัวเก็บประจุที่ต้องติดตั้งในแต่ละกรณีศึกษา มีรายละเอียดตามตารางที่ 7-12 และภาพที่ 7-15 ซึ่งจะเห็นได้ว่า ร้อยละความไม่สมดุลและร้อยละความไม่เป็นเรียงเส้นของโหลดต่างกันส่งผลกระทบต่อการติดตั้งตัวเก็บประจุ โดยการเพิ่มขึ้นของค่าทั้งสองทำให้ปริมาณกำลังรีแอคทีฟจากตัวเก็บประจุที่ต้องติดตั้งมีค่าสูงขึ้น

การเปรียบเทียบกำลังไฟฟ้าสูญเสียรวมทั้งสามเฟสระหว่างก่อนและหลังติดตั้งตัวเก็บประจุ ของกรณีศึกษาทั้งหมดที่ระดับโหลดปกติและระดับโหลดสูง ได้แสดงไว้ในตารางที่ 7-13 โดยการชดเชยกำลังรีแอคทีฟจากตัวเก็บประจุทำให้กำลังไฟฟ้าสูญเสียลดลงประมาณร้อยละ 27-38 ที่ระดับโหลดปกติ และลดลงประมาณร้อยละ 35-38 ที่ระดับโหลดสูง

ตารางที่ 7-12 ปริมาณกำลังรีแยกที่ฟรวมทั้งสามเฟสของการติดตั้งตัวเก็บประจุ

กรณี ศึกษาที่	กำลังรีแยกที่ฟจากตัวเก็บประจุ กรณีค่าคงที่ (kVAr)	ชนิดปรับค่าได้ (kVAr)	กำลังรีแยกที่ฟรวม ของตัวเก็บประจุ (kVAr)
1	9,600	2,100	11,700
2	8,700	4,800	13,500
3	5,100	12,000	17,100
4	5,700	6,300	12,000
5	7,800	6,300	14,100
6	10,200	7,500	17,700
7	8,100	5,700	13,800
8	6,300	9,000	15,300
9	7,800	10,500	18,300
10	7,800	7,800	15,600
11	10,200	6,000	16,200
12	7,500	11,700	19,200
13	4,200	12,300	16,500
14	6,900	10,500	17,400
15	8,700	11,100	19,800



ภาพที่ 7-15 ปริมาณกำลังรีแยกที่ฟรวมทั้งสามเฟสของการติดตั้งตัวเก็บประจุ

ตารางที่ 7-13 กำลังไฟฟ้าสูญเสียก่อนและหลังติดตั้งตัวเก็บประจุ

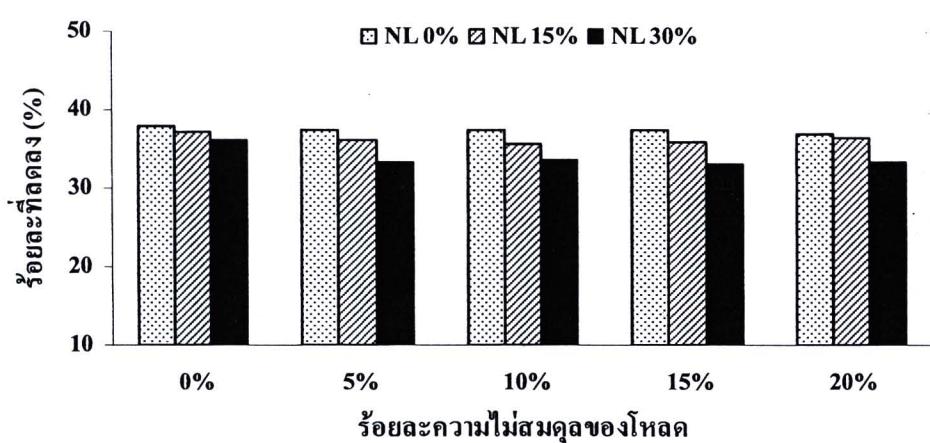
กรณี ศึกษาที่	กำลังไฟฟ้าสูญเสียที่ระดับโหลดปกติ (kW)			กำลังไฟฟ้าสูญเสียที่ระดับโหลดสูง (kW)		
	ก่อนติดตั้ง	หลังติดตั้ง	ร้อยละที่ลดลง	ก่อนติดตั้ง	หลังติดตั้ง	ร้อยละที่ลดลง
1	529.53	336.54	36.45	803.24	492.48	38.69
2	530.11	343.13	35.27	803.99	497.88	38.07
3	532.14	356.90	35.93	806.69	500.38	37.97
4	530.93	346.38	34.76	805.68	491.62	38.98
5	531.51	352.40	33.70	806.43	505.36	37.33
6	533.54	372.83	30.12	809.13	523.31	35.32
7	535.13	344.76	35.57	813.02	500.30	38.46
8	535.71	363.92	32.07	813.77	506.32	37.78
9	537.75	387.28	27.98	816.48	517.78	36.58
10	542.15	346.62	36.07	825.32	509.06	38.32
11	542.74	372.64	31.34	826.37	510.22	38.26
12	544.77	407.81	25.14	828.77	517.91	37.51
13	552.02	368.03	33.33	842.66	513.18	39.10
14	552.61	369.96	33.05	843.40	521.83	38.13
15	554.65	402.81	27.38	846.10	537.79	36.44

การลดลงของกำลังไฟฟ้าสูญเสียภายหลังติดตั้งตัวเก็บประจุทำให้พลังงานไฟฟ้าสูญเสียและมูลค่าพลังงานไฟฟ้าสูญเสียของกรณีศึกษาทั้งหมดมีค่าลดลงตามรายละเอียดในตารางที่ 7-14 โดยร้อยละที่ลดลงของค่าทั้งสองได้แสดงไว้ในภาพที่ 7-16 และ ภาพที่ 7-17 ซึ่งจะเห็นว่า ร้อยละความไม่สมดุลและร้อยละความไม่เป็นเชิงเส้นของโหลดมีผลน้อยมากต่อการลดลงของค่าทั้งสอง จากกรณีศึกษาทั้งหมด พลังงานไฟฟ้าสูญเสียและมูลค่าพลังงานไฟฟ้าสูญเสียภายหลังการติดตั้งตัวเก็บประจุจะลดลงประมาณร้อยละ 33-38 เมื่อเปรียบเทียบกับค่าติดตั้งตัวเก็บประจุ

การที่ความไม่สมดุลและความไม่เป็นเชิงเส้นของโหลดส่งผลต่อปริมาณกำลังรีแอกทีฟของตัวเก็บประจุที่ต้องติดตั้ง ค่าใช้จ่ายรวมในแต่ละกรณีศึกษาจึงมีค่าแตกต่างกันตามที่แสดงไว้ในตารางที่ 7-15 และร้อยละที่ลดลงของค่าใช้จ่ายรวมก็แตกต่างกันตามรายละเอียดในภาพที่ 7-18 โดยร้อยละที่ลดลงของค่าใช้จ่ายรวมจะมีค่าน้อยลง เมื่อร้อยละความไม่สมดุลและร้อยละความไม่เป็นเชิงเส้นของโหลดมีค่าเพิ่มขึ้น เนื่องจากการเพิ่มขึ้นของค่าทั้งสองทำให้เงินลงทุนในการติดตั้งตัวเก็บประจุมีค่าเพิ่มขึ้น โดยค่าใช้จ่ายรวมจะลดลงได้มากสุดประมาณร้อยละ 28 ในกรณีศึกษาที่ 1 และลดลงได้น้อยที่สุดประมาณร้อยละ 17 ในกรณีศึกษาที่ 15

ตารางที่ 7-14 เปรียบเทียบพลังงานไฟฟ้าสูญเสียและมูลค่าพลังงานไฟฟ้าสูญเสีย

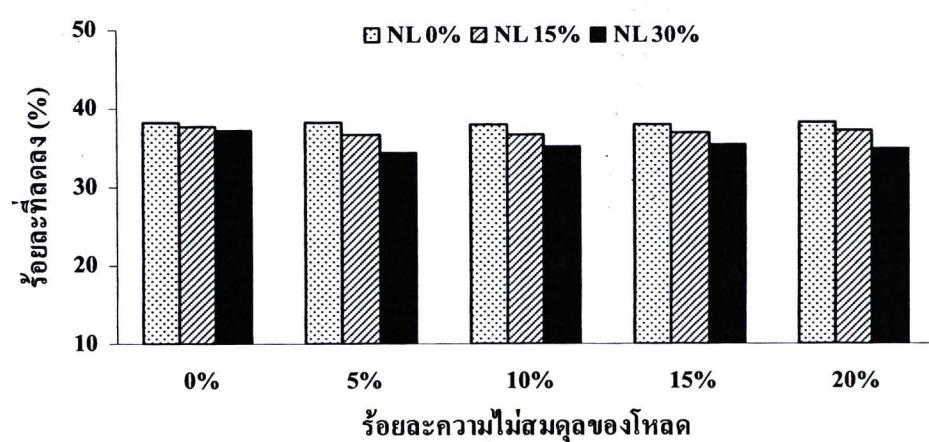
กรณีศึกษาที่	พลังงานไฟฟ้าสูญเสีย (MWh)		มูลค่าพลังงานไฟฟ้าสูญเสีย (ล้านบาท)	
	ก่อนติดตั้ง	หลังติดตั้ง	ก่อนติดตั้ง	หลังติดตั้ง
1	5,937.40	3,688.02	13.53	8.35
2	5,943.33	3,740.13	13.54	8.45
3	5,964.29	3,807.27	13.59	8.55
4	5,954.62	3,723.43	13.57	8.38
5	5,960.54	3,812.81	13.58	8.60
6	5,981.51	3,980.00	13.63	8.94
7	6,006.34	3,758.13	13.69	8.49
8	6,012.25	3,863.62	13.70	8.66
9	6,033.23	4,011.81	13.75	8.93
10	6,092.88	3,807.16	13.89	8.62
11	6,098.78	3,917.15	13.91	8.76
12	6,119.77	4,094.82	13.95	9.02
13	6,214.77	3,912.68	14.18	8.78
14	6,220.65	3,961.47	14.19	8.91
15	6,241.65	4,169.08	14.24	9.28



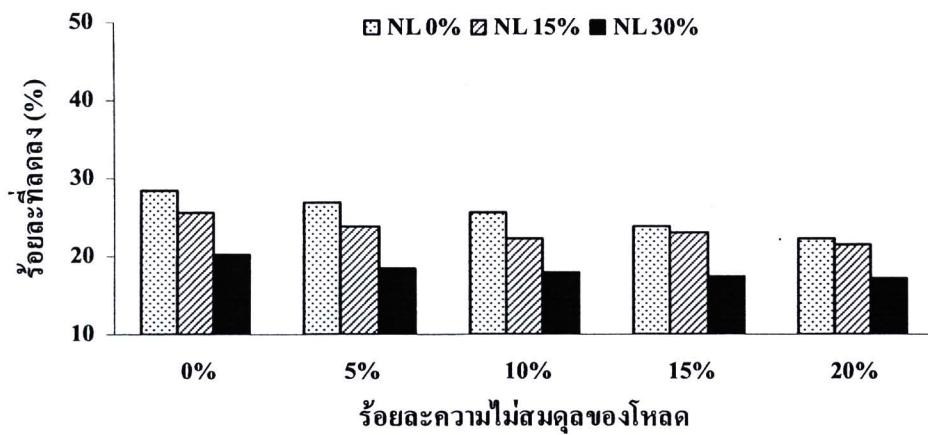
ภาพที่ 7-16 ร้อยละที่ลดลงของพลังงานไฟฟ้าสูญเสีย

ตารางที่ 7-15 ค่าใช้จ่ายรวมของแต่ละกรณีศึกษา

กรณีศึกษาที่	ก่อนติดตั้ง			หลังติดตั้ง		
	มูลค่าพลังงานไฟฟ้าสูญเสีย	ค่าติดตั้ง	ค่าใช้จ่ายรวม	มูลค่าพลังงานไฟฟ้าสูญเสีย	ค่าติดตั้ง	ค่าใช้จ่ายรวม
	(ล้านบาท)	(ล้านบาท)	(ล้านบาท)	(ล้านบาท)	(ล้านบาท)	(ล้านบาท)
1	13.53	-	13.53	8.35	1.33	9.68
2	13.54	-	13.54	8.45	1.62	10.07
3	13.59	-	13.59	8.55	2.27	10.82
4	13.57	-	13.57	8.38	1.52	9.90
5	13.58	-	13.58	8.60	1.74	10.34
6	13.63	-	13.63	8.94	2.17	11.11
7	13.69	-	13.69	8.49	1.69	10.18
8	13.70	-	13.70	8.66	1.97	10.63
9	13.75	-	13.75	8.93	2.34	11.27
10	13.89	-	13.89	8.62	1.96	10.58
11	13.91	-	13.91	8.76	1.95	10.71
12	13.95	-	13.95	9.02	2.49	11.51
13	14.18	-	14.18	8.78	2.22	11.00
14	14.19	-	14.19	8.91	2.24	11.15
15	14.24	-	14.24	9.28	2.52	11.80



ภาพที่ 7-17 ร้อยละที่ลดลงของมูลค่าพลังงานไฟฟ้าสูญเสีย



ภาพที่ 7-18 ร้อยละที่ลดลงของค่าใช้จ่ายรวม

ผลที่ได้จากการณีศึกษาทั้งหมดทั้งก่อนและหลังการติดตั้งตัวเก็บประจุแสดงให้เห็นว่า พลังงานไฟฟ้าสูญเสียของระบบมีค่าสูงขึ้นตามการเพิ่มขึ้นของร้อยละความไม่สัมคุลของโภลด และถ้าร้อยละความไม่สัมคุลของโภลดมีค่าเท่ากัน พลังงานไฟฟ้าสูญเสียของระบบจะมีค่าแตกต่าง กันเพียงเล็กน้อยเมื่อร้อยละความไม่เป็นเชิงเส้นของโภลดมีค่าเพิ่มขึ้น ดังนั้น การติดตั้งตัวเก็บประจุ จึงต้องคำนึงความไม่สัมคุลของโภลดในเฟสต่างๆ และความไม่เป็นเชิงเส้นของโภลด เพื่อให้ได้ แนวทางการติดตั้งที่เหมาะสม โดยการเพิ่มขึ้นของความไม่สัมคุลและความไม่เป็นเชิงเส้นของ โภลด ทำให้ปริมาณกำลังรีแยกที่ฟของตัวเก็บประจุที่ต้องติดตั้งมีค่าสูงขึ้น ส่งผลให้ต้องใช้เงิน ลงทุนสำหรับการติดตั้งมากขึ้น อย่างไรก็ตาม ถึงแม้ค่าทั้งสองจะทำให้ปริมาณกำลังรีแยกที่ฟของ ตัวเก็บประจุมีการเพิ่มขึ้นอย่างชัดเจนในแต่ละกรณีศึกษา แต่ร้อยละการลดลงของพลังงานไฟฟ้า สูญเสียภายหลังการติดตั้งตัวเก็บประจุของกรณีศึกษาทั้งหมดจะมีค่าใกล้เคียงกัน