

บทที่ 3

ผลการทดลองและการวิเคราะห์ผล

ในบทนี้เป็นการแสดงผลที่ได้จากการทดลองตามที่ได้กล่าวไว้แล้วในบทที่ 2 ซึ่งผลที่ได้ดังกล่าวจะถูกนำมาวิเคราะห์เพื่อศึกษาถึงอิทธิพลของเกลือยวามีผลต่อการต้านซัลเฟตของมอร์ต้าและคอนกรีตได้อย่างไรบ้าง โดยเปรียบเทียบกับมอร์ต้าและคอนกรีตธรรมดา

3.1 การทดสอบหาค่าความถ่วงจำเพาะ การดูดซึมน้ำ และความชื้นของทราย

ค่าความถ่วงจำเพาะการดูดซึมน้ำ และค่าเปอร์เซ็นต์ความชื้นของทรายที่นำมาทดสอบได้แสดงไว้ในตารางที่ 3.1 ซึ่งรายละเอียดของการคำนวณได้ให้ไว้ในภาคผนวก

ตารางที่ 3.1 แสดงค่าความถ่วงจำเพาะการดูดซึมน้ำและเปอร์เซ็นต์ความชื้นของทราย

คุณสมบัติของทราย	ทราย
ค่าความถ่วงจำเพาะ	2.56
เปอร์เซ็นต์การดูดซึม	2.79
เปอร์เซ็นต์ความชื้น	1.92

3.2 การทดสอบหาค่าความถ่วงจำเพาะ การดูดซึมน้ำ และความชื้นของหิน

ค่าความถ่วงจำเพาะการดูดซึมน้ำ และค่าเปอร์เซ็นต์ความชื้นของหินที่นำมาทดสอบได้แสดงไว้ในตารางที่ 3.2 ซึ่งรายละเอียดของการคำนวณได้ให้ไว้ในภาคผนวก

ตารางที่ 3.2 แสดงค่าความถ่วงจำเพาะการดูดซึมน้ำและเปอร์เซ็นต์ความชื้นของหิน

ขนาดหิน	$\frac{3}{4}$ นิ้ว
ค่าความถ่วงจำเพาะ	2.72
เปอร์เซ็นต์การดูดซึม	2.37
เปอร์เซ็นต์ความชื้น	0.82

3.3 ผลการทดสอบการขยายตัวของมอร์ต้าที่ผสมเถ้าลอยและแฉะสารละลายโซเดียมซัลเฟต

ตารางที่ 3.3 ถึง ตารางที่ 3.6 แสดงผลการทดสอบการขยายตัวของมอร์ต้าที่แฉะในสารละลายโซเดียมซัลเฟตความเข้มข้นร้อยละ 5 เป็นเวลา 1, 2, 3, และ 4 สัปดาห์ ตามลำดับสำหรับสัญลักษณ์ที่ใช้มีดังต่อไปนี้ P1 หมายถึง มอร์ต้าที่ไม่ได้ผสมเถ้าลอย, F10 หมายถึง มอร์ต้าที่ผสมเถ้าลอย 10%, F20 หมายถึง มอร์ต้าที่ผสมเถ้าลอย 20%, F30 หมายถึง มอร์ต้าที่ผสมเถ้าลอย 30%, F50 หมายถึง มอร์ต้าที่ผสมเถ้าลอย 50%, F70 หมายถึง มอร์ต้าที่ผสมเถ้าลอย 70%, A หมายถึง ตัวอย่างที่ทำการทดสอบตัวที่ 1, B หมายถึง ตัวอย่างที่ทำการทดสอบตัวที่ 2

ตารางที่ 3.3 แสดงค่าการขยายตัวของมอร์ต้าที่แฉะสารละลายโซเดียมซัลเฟต ที่อายุ 1 สัปดาห์

Type	L_x (mm)		G (mm)		L_i (mm)		L (mm)		เฉลี่ย
	A	B	A	B	A	B	A	B	
P1	199.812	199.613	190	190	199.448	199.462	0.19158	0.07947	0.1355
F10	200.347	200.025	190	190	200.539	200.415	-0.1011	-0.2053	-0.153
F20	199.689	199.628	190	190	199.672	199.584	0.00895	0.02316	0.0161
F30	199.643	199.926	190	190	199.626	199.821	0.00895	0.05526	0.0321
F50	201.223	201.177	190	190	201.207	201.211	0.00842	-0.0179	-0.005
F70	200.609	200.191	190	190	200.592	200.168	0.00895	0.01211	0.0105

ตารางที่ 3.4 แสดงค่าการขยายตัวของมอร์ต้าที่แฉะสารละลายโซเดียมซัลเฟต ที่อายุ 2 สัปดาห์

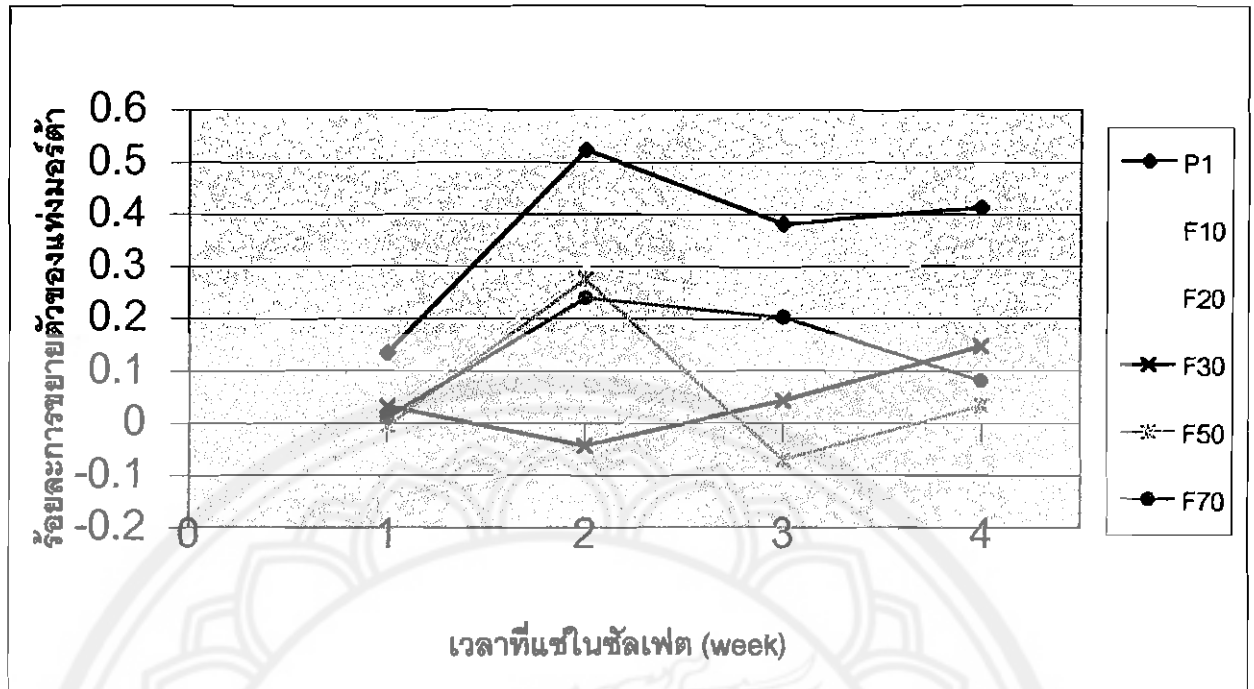
Type	L_x (mm)		G (mm)		L_i (mm)		L		เฉลี่ย
	A	B	A	B	A	B	A	B	
P1	200.476	200.425	190	190	199.448	199.462	0.54105	0.50684	0.5239
F10	200.357	200.365	190	190	200.539	200.415	-0.0958	-0.0263	-0.061
F20	200.38	200.003	190	190	199.672	199.584	0.37263	0.22053	0.2966
F30	200.003	199.279	190	190	199.626	199.821	0.19842	-0.2853	-0.043
F50	201.777	201.693	190	190	201.207	201.211	0.3	0.25368	0.2768
F70	200.441	201.232	190	190	200.592	200.168	-0.0795	0.56	0.2403

ตารางที่ 3.5 แสดงค่าการขยายตัวของมอร์ต้าที่แชนสารละลายโซเดียมซัลเฟต
ที่อายุ 3 สัปดาห์

Type	L_x (mm)		G (mm)		L_i (mm)		L		
	A	B	A	B	A	B	A	B	เฉลี่ย
P1	200.066	200.294	190	190	199.448	199.462	0.32526	0.43789	0.3816
F10	201.012	200.812	190	190	200.539	200.415	0.24895	0.20895	0.2289
F20	199.996	200.145	190	190	199.672	199.584	0.17053	0.29526	0.2329
F30	199.654	199.954	190	190	199.626	199.821	0.01474	0.07	0.0424
F50	201.262	200.887	190	190	201.207	201.211	0.02895	-0.1705	-0.071
F70	200.818	200.709	190	190	200.592	200.168	0.11895	0.28474	0.2018

ตารางที่ 3.6 แสดงค่าการขยายตัวของมอร์ต้าที่แชนสารละลายโซเดียมซัลเฟต
ที่อายุ 4 สัปดาห์

Type	L_x (mm)		G (mm)		L_i (mm)		L		
	A	B	2	B	A	B	A	B	เฉลี่ย
P1	200.124	200.356	190	190	199.448	199.462	0.35579	0.47053	0.4132
F10	201.247	200.985	190	190	200.539	200.415	0.37263	0.3	0.3363
F20	200.086	200.213	190	190	199.672	199.584	0.21789	0.33105	0.2745
F30	199.913	200.096	190	190	199.626	199.821	0.15105	0.14474	0.1479
F50	201.422	201.126	190	190	201.207	201.211	0.11316	-0.0447	0.0342
F70	200.971	200.098	190	190	200.592	200.168	0.19947	-0.0368	0.0813



รูปที่ 3.1 แสดงร้อยละการขยายตัวของแม่พิมพ์ที่แช่ สารละลายโซเดียมซิลเฟตความเข้มข้นร้อยละ 5 กับ เวลาที่แช่ในซิลเฟต

จากรูป 3.1 แสดงให้เห็นว่าแม่พิมพ์ที่ไม่ได้ผสมเถ้าลอย (P1) ซึ่งใช้เป็นตัวเปรียบเทียบการขยายตัวของแม่พิมพ์ โดยมีการขยายตัวถึงร้อยละ 0.41 แม่พิมพ์ที่ผสมเถ้าลอยในอัตราส่วนร้อยละ 10 (F 10) นั้นมีการขยายตัวร้อยละ 0.34 แม่พิมพ์ที่ผสมเถ้าลอยในอัตราส่วนร้อยละ 20 (F 20) นั้นมีการขยายตัวร้อยละ 0.27 แม่พิมพ์ที่ผสมเถ้าลอยในอัตราส่วนร้อยละ 30 (F 30) นั้นมีการขยายตัวร้อยละ 0.15 แม่พิมพ์ที่ผสมเถ้าลอยในอัตราส่วนร้อยละ 50 (F 50) นั้นมีการขยายตัวร้อยละ 0.03 แม่พิมพ์ที่ผสมเถ้าลอยในอัตราส่วนร้อยละ 70 (F 70) นั้นมีการขยายตัวร้อยละ 0.08

ดังนั้น จากผลการทดสอบพบว่า การใช้เถ้าลอยโดยการแทนที่ปูนซีเมนต์นั้น สามารถช่วยลดการขยายตัวของแม่พิมพ์เนื่องจากซิลเฟตลงได้ โดยการแทนที่นั้นจะมีค่าใกล้เคียงกัน 2 จุดคือ อัตราส่วนร้อยละ 10 20 30 และที่อัตราส่วนร้อยละ 50 70 ซึ่งในการแทนที่ของเถ้าลอยในอัตราส่วนที่มากนั้น ต้องระวังในเรื่องของกำลังอัดด้วย

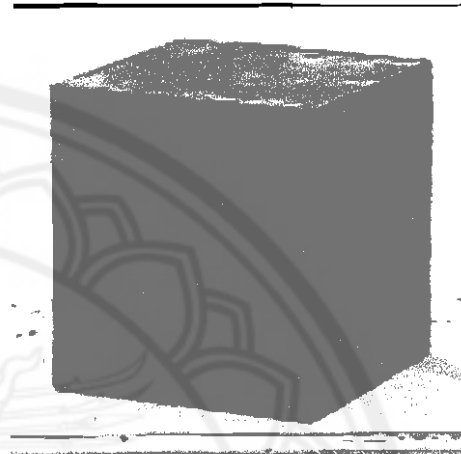


3.4 ผลการทดสอบการกัดกร่อนของแท่งคอนกรีตเนื่องจากสารละลายโซเดียมซัลเฟต

รูปที่ 3.4 แสดงภาพถ่ายของแท่งตัวอย่างคอนกรีต ซึ่งมีอัตราส่วนน้ำต่อวัสดุประสาน 0.4 ส่วนหนักของปูนซีเมนต์ และ 0.5 หลังจากแช่ในสารละลายโซเดียมซัลเฟตความเข้มข้นร้อยละ 5 เป็นเวลา 14 วัน หน้า 2 ส.ค. 2546 ทดสอบดูบ่มด้วยน้ำเป็นเวลา 28 วัน ก่อนที่จะนำไปแช่สารละลายโซเดียมซัลเฟตความเข้มข้น หน้า 740045 ร้อยละ 5



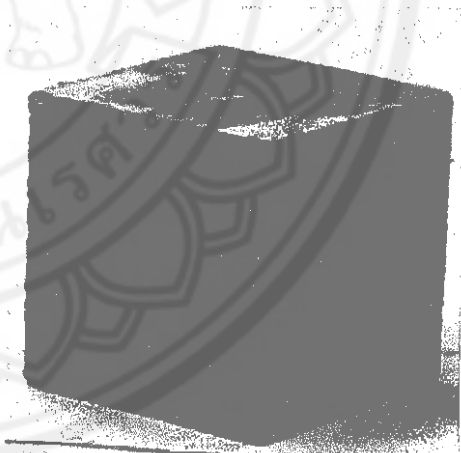
ปูนซีเมนต์ปอร์ตแลนด์ประเภทที่ 1 100 %



10 % Flyash

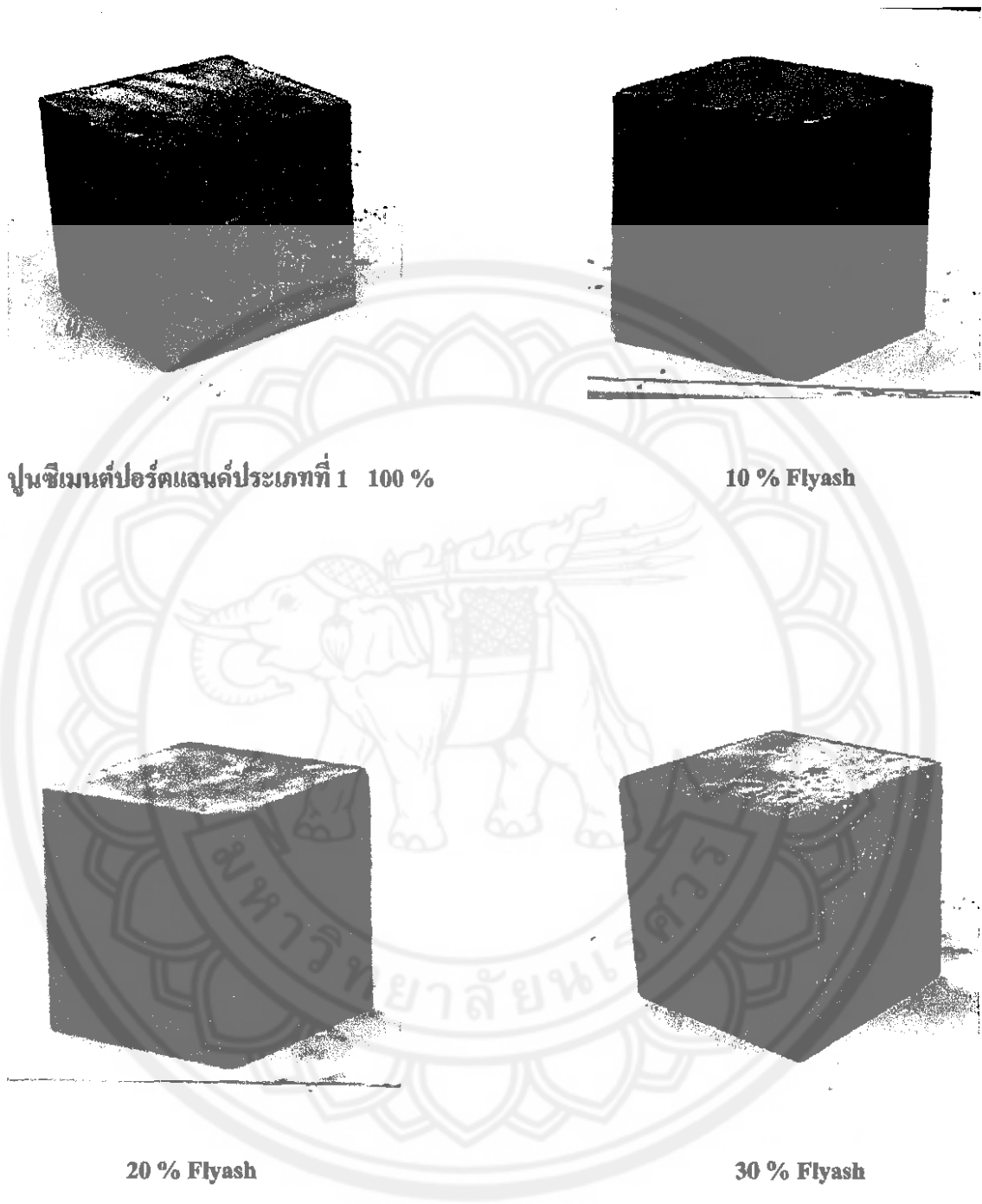


20 % Flyash



30 % Flyash

รูปที่ 3.2 แสดงสภาพการกัดกร่อนของแท่งทดสอบคอนกรีต ที่มีอัตราส่วนน้ำต่อวัสดุประสาน ร้อยละ 40 บ่มขึ้นเป็นเวลา 14 วัน



ปูนซีเมนต์ปอร์ตแลนด์ประเภทที่ 1 100 %

10 % Flyash

20 % Flyash

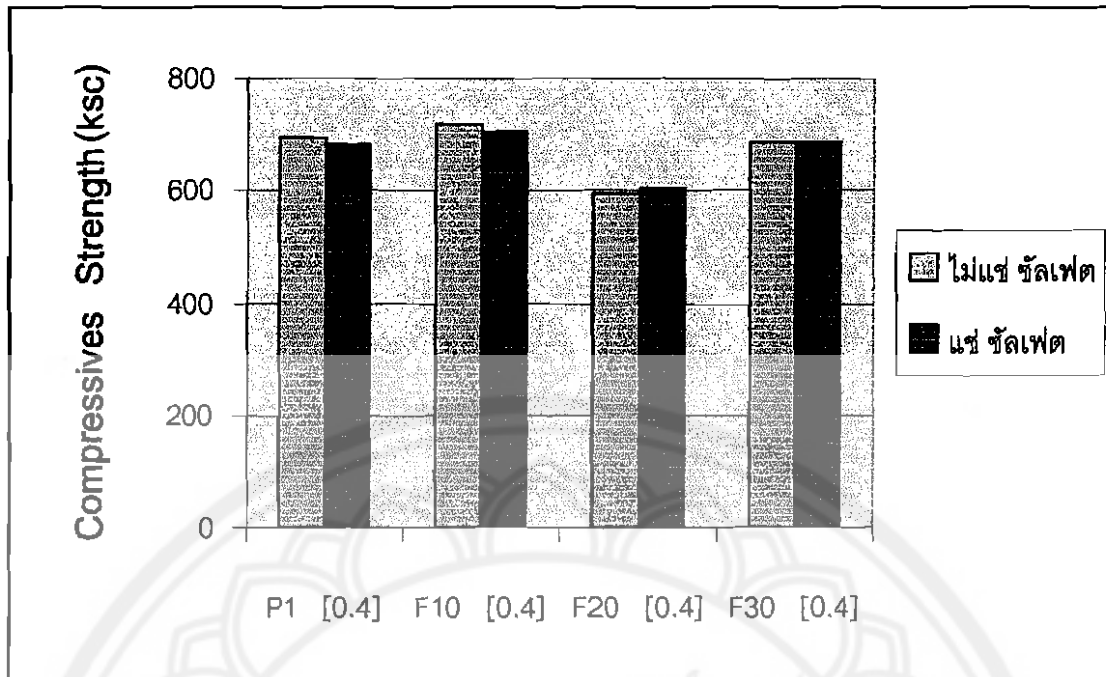
30 % Flyash

รูปที่ 3.3 แสดงสภาพการกัดกร่อนของแท่งทดสอบคอนกรีต ที่มีอัตราส่วนน้ำต่อวัสดุประสาน ร้อยละ 50 บ่มขึ้นเป็นเวลา 14 วัน

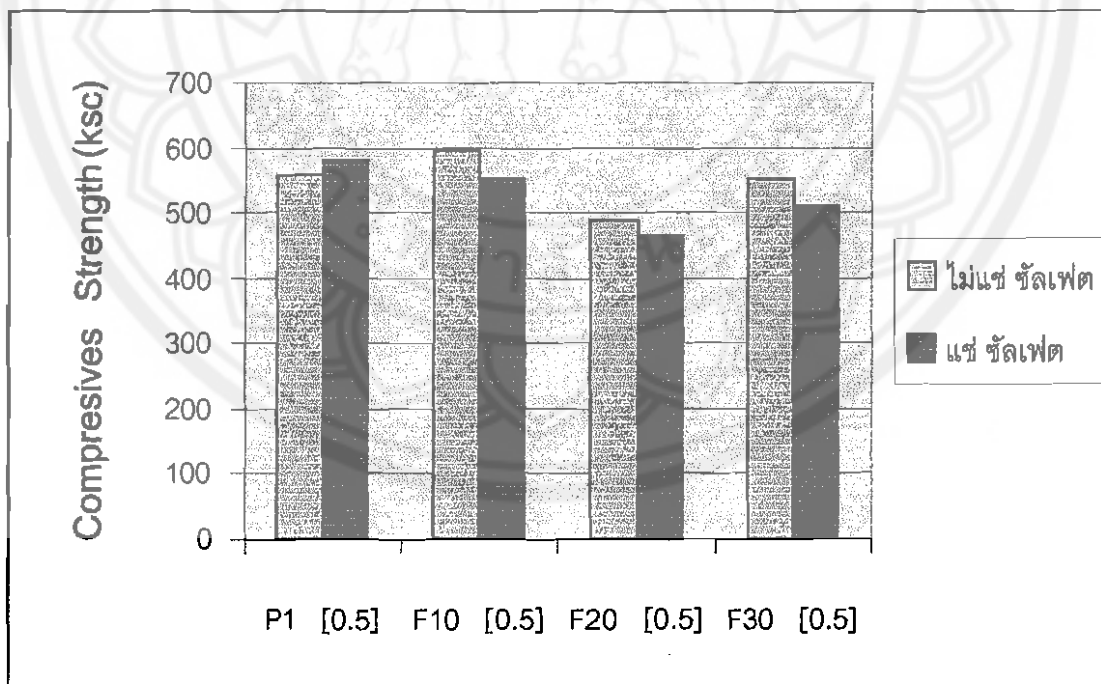
จากการสังเกตพบว่า การกักคร่อนโดยซัลเฟต จะเกิดขึ้นมากในบริเวณมุมของแท่งทดสอบ ซึ่งการกักคร่อนจะเริ่มคืบขึ้นในบริเวณมุมของแท่งทดสอบก่อน ทั้งนี้เนื่องจากในบริเวณที่มุมนั้น โซเดียมซัลเฟตจะสามารถแพร่เข้าไปได้จากพื้นผิวทั้ง 2 ด้าน ทำให้มีการแทรกซึมของโซเดียมซัลเฟตเข้าไปในเนื้อคอนกรีตมากกว่าบริเวณอื่น จากนั้นโซเดียมซัลเฟตจะแทรกซึมเข้าไปบริเวณที่อยู่ใกล้กับบริเวณมุมที่ถูกกักคร่อน ทำให้แท่งทดสอบถูกกักคร่อนลุกลามไปบริเวณที่ใกล้เคียงกันไปเรื่อยๆ

จากผลที่ได้พบว่า คอนกรีตที่ผสมเถ้าลอยมีการกักคร่อน โดยโซเดียมซัลเฟตน้อยกว่าคอนกรีตที่ไม่ได้ผสมเถ้าลอยทั้งนี้การกักคร่อนเห็นได้ไม่ชัดเจนเนื่องจากเวลาที่แช่ในโซเดียมซัลเฟตไม่มาก โดยปริมาณการกักคร่อนจะลดลงตามปริมาณของเถ้าลอยที่เพิ่มขึ้น นอกจากนี้ปริมาณน้ำต่อวัสดุประสานก็มีผลต่อปริมาณการกักคร่อน ซึ่งจากผลที่ได้พบว่าส่วนผสมที่ใช้อัตราส่วนน้ำต่อวัสดุประสานเท่ากับร้อยละ 40 จะมีการกักคร่อนที่น้อยกว่าส่วนผสมที่มีอัตราส่วนเท่ากับร้อยละ 50





รูปที่ 3.4 การเปรียบเทียบค่ากำลังอัดระหว่างคอนกรีตที่มีอัตราส่วนน้ำต่อวัสดุประสาน ร้อยละ 40 และแทนที่ปูนซีเมนต์ด้วยเถ้าลอยในอัตราส่วนร้อยละ 0, 10, 20, และ 30 โดยน้ำหนักที่แช่และไม่แช่ในสารละลายโซเดียมซัลเฟต ที่อายุ 14 วัน



รูปที่ 3.5 การเปรียบเทียบค่ากำลังอัดระหว่างคอนกรีตที่มีอัตราส่วนน้ำต่อวัสดุประสาน ร้อยละ 50 และแทนที่ปูนซีเมนต์ด้วยเถ้าลอยในอัตราส่วนร้อยละ 0, 10, 20, และ 30 โดยน้ำหนักที่แช่และไม่แช่ในสารละลายโซเดียมซัลเฟต ที่อายุ 14 วัน

จากผลการทดสอบพบว่า ทุกส่วนผสมค่ากำลังอัดมีค่าลดลงหลังจากที่แช่ในสารละลาย โซเดียมซัลเฟต เป็นเวลา 14 วัน ยกเว้นส่วนผสมที่แทนที่ปูนซีเมนต์ด้วยเถ้าลอยร้อยละ 10 ที่มีค่าเพิ่มขึ้น ที่เป็นเช่นนี้อาจเป็นเพราะความคลาดเคลื่อนในการทดลองได้

ซึ่งจากผลที่ได้พบว่า คอนกรีตที่มีการแทนที่ปูนซีเมนต์ปอร์ตแลนด์ประเภทที่ 1 ด้วยเถ้าลอย ภายหลังจากที่แช่ในสารละลายโซเดียมซัลเฟต ความเข้มข้นร้อยละ 5 เป็นเวลา 14 วัน มีความต้านทานต่อการกัดกร่อนโดยแท่งคอนกรีตที่ผสมเถ้าลอยมากกว่าก็จะต้านทานการกัดกร่อนได้ดีกว่า นอกจากนี้ผลการทดสอบคอนกรีตที่มี อัตราส่วนน้ำต่อวัสดุประสาน เท่ากับ ร้อยละ 50 มีการต้านทานซัลเฟตน้อยกว่า คอนกรีตที่มีอัตราส่วนน้ำต่อวัสดุประสาน เท่ากับ ร้อยละ 40

