

บทที่ 5
ผลการทดลองและวิจารณ์

5.1 ลักษณะสมบัติของกากตะกักรัน จากโรงหลอมแบตเตอรีเก่า

ลักษณะสมบัติของกากตะกักรัน จากโรงหลอมแบตเตอรีเก่า ที่ใช้ในศึกษาในงานวิจัยนี้มีดังนี้

1. สมบัติทางด้านกายภาพ

จากการศึกษาสมบัติทางด้านกายภาพของกากตะกักรัน จากโรงหลอมแบตเตอรีเก่าได้ผลดัง
แสดงในตารางที่ 5.1

1.1 การดูดซึ่ม (ร้อยละ)

จากการทดสอบตามวิธีมาตรฐาน ASTM C 127-80 เป็นการทดสอบจำนวน 3 ครั้ง พบว่ากาก
ตะกักรันจากโรงหลอมแบตเตอรีเก่า มีการดูดซึ่มโดยเฉลี่ยร้อยละ 5.50 โดยน้ำหนัก

1.2 ความหนาแน่นรวม (Bulk density)

จากการทดสอบหาความหนาแน่นรวมของกากตะกักรัน จากโรงหลอมแบตเตอรีเก่าจำนวน 3
ครั้ง พบว่าความหนาแน่นรวม ของกากตะกักรันจากโรงหลอมแบตเตอรีเก่า มีค่าโดยเฉลี่ยเท่ากับ 1.27
ตันต่อลูกบาศก์เมตร

ตารางที่ 5.1 ผลการวิเคราะห์สมบัติทางด้านกายภาพของกากตะกักรันจากโรงหลอมแบตเตอรีเก่า

สมบัติทางด้านกายภาพ	1	2	3	ค่าเฉลี่ย	ส่วนเบี่ยงเบนมาตรฐาน
1.1 การดูดซึ่มร้อยละ	5.45	5.50	5.55	5.50	0.0500
1.2 ความหนาแน่นรวม(ตัน /ลบ.ม.)	1.25	1.21	1.31	1.27	0.0503

2. สมบัติทางด้านเคมี

2.1 วิเคราะห์ด้วยเครื่อง Scanning Electron Microscope (SEM) และเครื่อง Energy Dispersive X-ray Spectrometer

จากการวิเคราะห์องค์ประกอบของธาตุในกากตะก้นซึ่งอยู่ในรูปของออกไซด์ของธาตุต่างๆ ด้วยเครื่อง Scanning Electron Microscope (SEM) และเครื่อง Energy Dispersive X-ray Spectrometer ได้ผลดังตารางที่ 5.2 พบว่า กากตะก้นจากโรงหลอมแบตเตอรี่เก่า มีองค์ประกอบของธาตุตะกั่วเป็นส่วนมาก คือประมาณร้อยละ 77.99

ตารางที่ 5.2 ผลการวิเคราะห์ปริมาณองค์ประกอบของธาตุในกากตะก้นจากโรงหลอมแบตเตอรี่เก่า ด้วยเครื่อง Scanning Electron Microscope (SEM) และเครื่อง Energy Dispersive X-ray Spectrometer

องค์ประกอบของธาตุ	ปริมาณองค์ประกอบของธาตุ (ร้อยละ)
Al	3.24
Si	7.56
S	0.41
Ca	2.25
Fe	1.33
Pb	77.99
Sb	6.40
Sn	0.33
Cr	0.01
Na	0.49
Total	100.00

2.2 วิเคราะห์ปริมาณโลหะหนักในกากตะกอน ด้วยวิธีการย่อยด้วยกรดไนตริกเข้มข้น

จากการวิเคราะห์ปริมาณโลหะหนักในกากตะกอนด้วยวิธีการย่อยด้วยกรดไนตริกเข้มข้นตามมาตรฐาน ของ U.S.EPA. แล้วนำไปวิเคราะห์หาปริมาณโลหะหนักด้วยเครื่อง AA นั้น เนื่องจากการวิเคราะห์ด้วยเครื่อง AA สามารถวิเคราะห์ตะกั่วได้ที่ความเข้มข้นต่ำสุด 0.1 มก./ ล. และความเข้มข้นสูงสุด 999.9 มก./ ล. ดังนั้นจึงทำการเจือจางก่อนการวัดด้วยเครื่อง โดยทำการเจือจางด้วยอัตราส่วน 1:10 และ 1:100 ผลการวิเคราะห์ปริมาณตะกั่วด้วยเครื่อง AA แสดงดังตารางที่5.3

ตารางที่5.3 ผลการวิเคราะห์ตะกั่วในกากตะกอนด้วยวิธีการย่อยด้วยกรดไนตริกเข้มข้นโดยใช้เครื่อง Atomic Absorption Spectrophotometer(AA)

วัด Pb ของตัวอย่าง	ความเข้มข้นของตะกั่วที่อัตราส่วนเจือจางต่างๆ (มก. / ล.)	
	1:10	1:100
ตัวอย่างที่ 1	Over	52.82
ตัวอย่างที่ 2	Over	54.85
ตัวอย่างที่ 3	Over	54.93
ค่าเฉลี่ย	-	54.20

จากตารางที่5.3 จะเห็นว่าที่อัตราส่วนเจือจาง 1:10 เครื่อง AA วิเคราะห์ค่าความเข้มข้นตะกั่วออกมาได้ Over แสดงว่าความเข้มข้นของตะกั่วที่อัตราส่วนเจือจาง 1:10 มีค่ามากกว่าค่าความเข้มข้นสูงสุดที่เครื่องวิเคราะห์จะวัดได้ ดังนั้นจึงใช้ค่าเฉลี่ยที่ได้จากอัตราส่วนเจือจาง 1:100 ซึ่งเท่ากับ 54.20 มก. /ล. ซึ่งในการวิเคราะห์ตัวอย่าง จะใช้กากตะกอนแห้ง 1 กรัม ย่อยด้วยกรดไนตริกเข้มข้น แล้วปรับปริมาตรสุดท้ายให้เป็น 100 มล. ดังนั้นอัตราส่วน 1:100 ความเข้มข้นของตะกั่ว

$$\begin{aligned}
 &= 54.20 \quad \text{มก. /ล.} \quad (\text{เจือจาง 1:100}) \\
 &= 5,420 \quad \text{มก. /ล.} \quad (\text{ค่าจริง}) \\
 &= 542.0 \quad \text{มก. /100มล.} \\
 &= 542.0 \quad \text{มก. /1กรัมแห้ง} \\
 &= 542,000 \quad \text{มก. /น้ำหนักกิโลกรัมแห้ง}
 \end{aligned}$$

และจากตารางที่ 5.4 เป็นผลการวิเคราะห์โครเมียมด้วยเครื่อง AA และด้วยวิธีการคำนวณเดียวกัน จะได้ปริมาณโครเมียมเท่ากับ 8.3 มก. /น้ำหนักกิโลกรัมแห้ง

ตารางที่ 5.4 ผลการวิเคราะห์โครเมียมในกากตะกอนด้วยวิธีการย่อยด้วยกรดไนตริกเข้มข้น โดยใช้เครื่อง Atomic Absorption Spectrophotometer(AA)

วัด Cr ของตัวอย่าง	ความเข้มข้นของโครเมียม (มก. /ล.)
ตัวอย่างที่ 1	0.08
ตัวอย่างที่ 2	0.08
ตัวอย่างที่ 3	0.09
ค่าเฉลี่ย	0.083

จากผลการทดลองข้างต้น การวิเคราะห์ปริมาณโลหะหนักในกากตะกอนด้วยวิธีการย่อยด้วยกรดไนตริกเข้มข้นตามมาตรฐาน U.S.EPA. ผลที่ได้จะแสดงดังตารางที่ 5.5 พบว่ากากตะกอนจากโรงหลอมแบตเตอรี่เก่ามีปริมาณตะกั่วและโครเมียมโดยเฉลี่ยเท่ากับ 542,000 และ 8.3 มก. /กก. ตามลำดับ ส่วนปริมาณอาร์เซนิก แคดเมียม และปรอทมีค่าต่ำกว่าค่าความเข้มข้นต่ำสุดที่เครื่องวิเคราะห์จะวัดได้ คือ อาร์เซนิกน้อยกว่า 0.01 มก. /ล. แคดเมียมน้อยกว่า 0.02 มก. /ล. และปรอทน้อยกว่า 0.02 มก. /ล.

ตารางที่ 5.5 ผลวิเคราะห์ปริมาณโลหะหนักในกากตะกอนจากโรงหลอมแบตเตอรี่เก่าด้วยวิธีการย่อยด้วยกรดไนตริกเข้มข้น ตามมาตรฐาน U.S.EPA.

โลหะหนัก	ปริมาณโลหะหนักในกากตะกอน (มก. /น้ำหนักกิโลกรัมแห้ง)				
	ตัวอย่าง 1	ตัวอย่าง 2	ตัวอย่าง 3	ค่าเฉลี่ย	ค่าเบี่ยงเบนมาตรฐาน
อาร์เซนิก (As)	nd	nd	nd	Nd	-
แคดเมียม (Cd)	nd	nd	nd	Nd	-
โครเมียม (Cr)	8	8	9	8.3	0.5774
ปรอท (Hg)	nd	nd	nd	Nd	-
ตะกั่ว (Pb)	528,200	548,500	549,300	542,000	11,958

(nd = not detectable ; As < 0.01 มก./ ล. Cd < 0.02 มก./ ล. และ Hg < 0.02 มก./ ล.)

2.3 การวิเคราะห์หาปริมาณโลหะหนักในน้ำสกัดโดยใช้วิธีการสกัดสารตามวิธีของประกาศกระทรวงอุตสาหกรรมฉบับที่6 (พ.ศ. 2540)

จากการวิเคราะห์หาปริมาณโลหะหนักในน้ำสกัดด้วยวิธีการสกัดสารตามวิธีของประกาศกระทรวงอุตสาหกรรมฉบับที่6 (พ.ศ. 2540) ดังแสดงผลในตารางที่5.6 พบว่าน้ำสกัดมีค่าพีเอชสุดท้ายประมาณ 6.22 ค่าความเข้มข้นของตะกั่วในน้ำสกัดจากกากตะกักรันเท่ากับ 32.8 มก. /ล. (ค่ามาตรฐาน; ตะกั่ว \leq 5 มก. /ล.) ส่วนค่าความเข้มข้นของอาร์เซนิก, แคดเมียม, โครเมียม และปรอท ในน้ำสกัดจากกากตะกักรันมีค่าต่ำกว่า 0.01, 0.02, 0.06 และ 0.02 มก. /ล. ตามลำดับ

ตารางที่5.6 ผลการวิเคราะห์ลักษณะสมบัติของน้ำสกัดจากกากตะกักรัน ของโรงหลอมแบตเตอรี่เก่า โดยใช้วิธีการสกัดสารตามวิธีของประกาศกระทรวงอุตสาหกรรม ฉบับที่6 (พ.ศ.2540)

ลักษณะสมบัติ	ค่ามาตรฐาน* (มก. /ล.)	ตัวอย่าง ที่ 1	ตัวอย่าง ที่ 2	ตัวอย่าง ที่ 3	ค่าเฉลี่ย	ค่าเบี่ยงเบน มาตรฐาน
พีเอช	-	6.25	6.10	6.30	6.22	0.1041
อาร์เซนิก(มก. /ล.)	5	nd	nd	nd	nd	-
แคดเมียม(มก. /ล.)	1	nd	nd	nd	nd	-
โครเมียม(มก. /ล.)	5	nd	nd	nd	nd	-
ปรอท(มก. /ล.)	0.2	nd	nd	nd	nd	-
ตะกั่ว(มก. /ล.)	5	34.24	31.74	32.38	32.8	1.2987

*ค่ามาตรฐานตามประกาศกระทรวงอุตสาหกรรม ฉบับที่6 (พ.ศ.2540)

เมื่อพิจารณาปริมาณโลหะหนักในน้ำสกัดจากกากตะกักรัน พบว่ามีความเข้มข้นของตะกั่วในน้ำสกัดอยู่สูงถึง 32.8 มก. /ล. ซึ่งเมื่อเทียบกับประกาศกระทรวงอุตสาหกรรมฉบับที่6 (พ.ศ. 2540) ที่ได้กำหนดมาตรฐานสำหรับสมบัติของสารพิษซึ่งเมื่อนำมาสกัดด้วยวิธีการสกัดสารและวิเคราะห์ปริมาณโลหะหนักในน้ำสกัดได้ จะเห็นได้ว่าปริมาณตะกั่วในน้ำสกัดจากกากตะกักรันมีค่าเกินค่ามาตรฐานตามที่ได้กำหนดไว้ ดังนั้นจึงถือว่ากากตะกักรันจากโรงหลอมแบตเตอรี่เก่าที่ใช้ในการศึกษานี้เป็นกากของเสียอันตราย ต้องได้รับการจัดการที่ถูกต้องตามหลักวิชาการ

5.2 ผลการศึกษา การหาชนิดและอัตราส่วนผสมวัสดุประสานเบื้องต้น ในการทำเสถียรกากตะกอนจากโรงหลอมแบตเตอรีเก่า

จากการศึกษาการทำเสถียรกากตะกอนจากโรงหลอมแบตเตอรีเก่า ด้วยการทำให้เป็นก้อนเพื่อหาชนิดวัสดุประสาน และอัตราส่วนของวัสดุประสานเบื้องต้น โดยใช้วัสดุประสานคือ ปูนซีเมนต์ ปูนซีเมนต์ผสมปูนขาว(อัตราส่วน 1:1 โดยน้ำหนัก) ปูนซีเมนต์ผสมโซเดียมซิลไฟด์10% ปูนซีเมนต์ผสมโซเดียมซิลไฟด์ 20% ปูนซีเมนต์ผสมปูนขาว(1:1)ผสมโซเดียมซิลไฟด์10% และ ปูนซีเมนต์ผสมปูนขาว(1:1)ผสมโซเดียมซิลไฟด์20% โดยใช้อัตราส่วนน้ำต่อวัสดุประสานเท่ากับ 0.5 และทำการบ่มก้อนตัวอย่างเป็นเวลา 7 และ 28 วัน จากนั้นนำก้อนตัวอย่างมาทดสอบหาค่ากำลังรับแรงอัด ความหนาแน่น และลักษณะสมบัติของน้ำสกัด ผลการศึกษารูปได้ดังนี้

1. กำลังรับแรงอัด

จากการทดสอบหาค่ากำลังรับแรงอัด ซึ่งทดสอบตามมาตรฐาน ASTM C109-86 ของก้อนตัวอย่างที่ผ่านการบ่มเป็นเวลา 7 และ 28 วัน ผลการทดสอบกำลังรับแรงอัดของกากตะกอนจากโรงหลอมแบตเตอรีเก่าที่ผ่านการทำให้เป็นก้อนแข็งด้วยวัสดุประสานชนิดต่างๆ แสดงดังตารางที่5.7 รูปที่5.1 และรูปที่5.2

1.1 ใช้ปูนซีเมนต์เป็นวัสดุประสาน

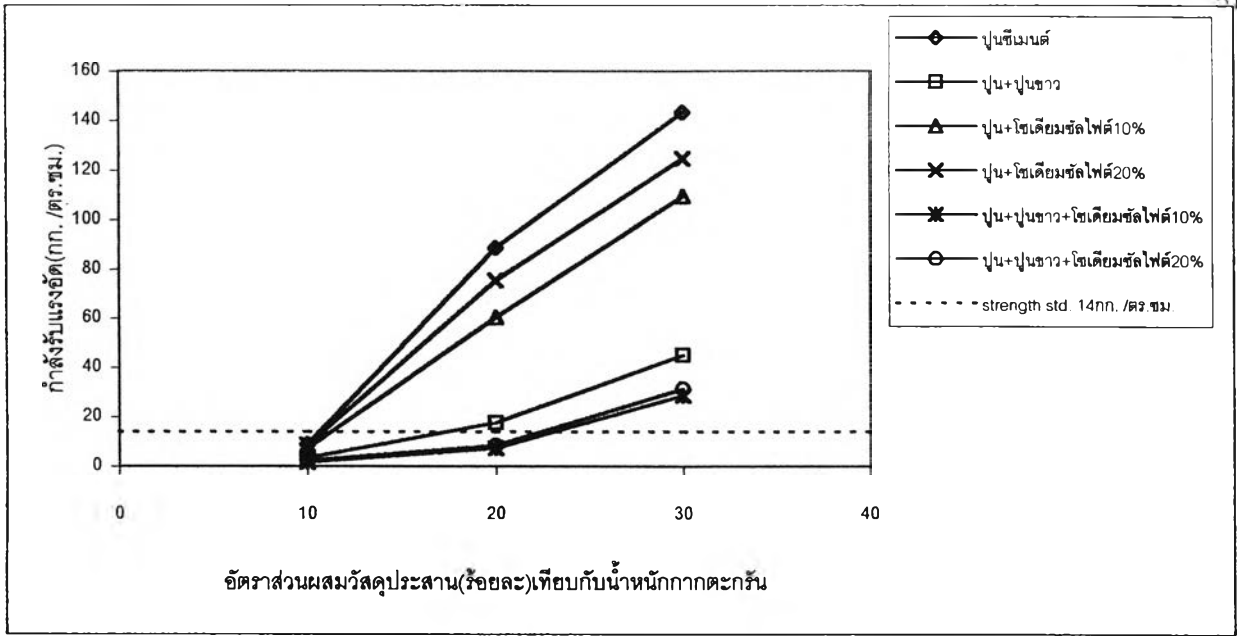
ที่อัตราส่วนปูนซีเมนต์เท่ากับร้อยละ 10 เทียบกับน้ำหนักกากตะกอน หลังจากทดสอบกำลังรับแรงอัดที่ระยะเวลาบ่ม 7 และ 28 วัน พบว่ามีค่าเฉลี่ย 9.00 และ 9.67 กก./ตร.ซม. ตามลำดับ ซึ่งมีค่าต่ำกว่าเมื่อเทียบกับค่ามาตรฐานที่กำหนดไว้ว่า กากตะกอนที่ผ่านการทำให้เป็นก้อนแข็ง และนำไปฝังกลบได้จะต้องมีค่ากำลังรับแรงอัดไม่น้อยกว่า 14 กก./ตร.ซม. แต่เมื่อเพิ่มอัตราส่วนผสมปูนซีเมนต์เป็นร้อยละ 20 เทียบกับน้ำหนักกากตะกอน ค่ากำลังรับแรงอัดที่ได้เมื่อทดสอบกำลังรับแรงอัดที่ระยะเวลาบ่มตัว 7 และ 28 วัน มีค่าเฉลี่ย 88.67 และ 92.67 กก./ตร.ซม. ตามลำดับ และที่อัตราส่วนผสมปูนซีเมนต์ร้อยละ 30 เทียบกับน้ำหนักกากตะกอน ค่ากำลังรับแรงอัดที่ระยะเวลาบ่มตัว 7 และ 28 วัน มีค่าเฉลี่ย 143.33 และ 150.00 กก./ตร.ซม. ตามลำดับ ซึ่งที่อัตราส่วนผสมปูนซีเมนต์ต่อกากตะกอนเท่ากับร้อยละ 20 และ 30 นี้ มีค่ากำลังรับแรงอัดมากกว่าค่ามาตรฐานที่กำหนดไว้

ตารางที่ 5.7 ค่ากำลังรับแรงอัด และความหนาแน่น ของกากตะก้นจากโรงหลอมแบดเตอรืเก่า ที่ทำให้เป็นก้อนด้วยวัสดุประสานชนิดต่างๆ จากการทดลองหาอัตราส่วนวัสดุประสานเบื้องต้น

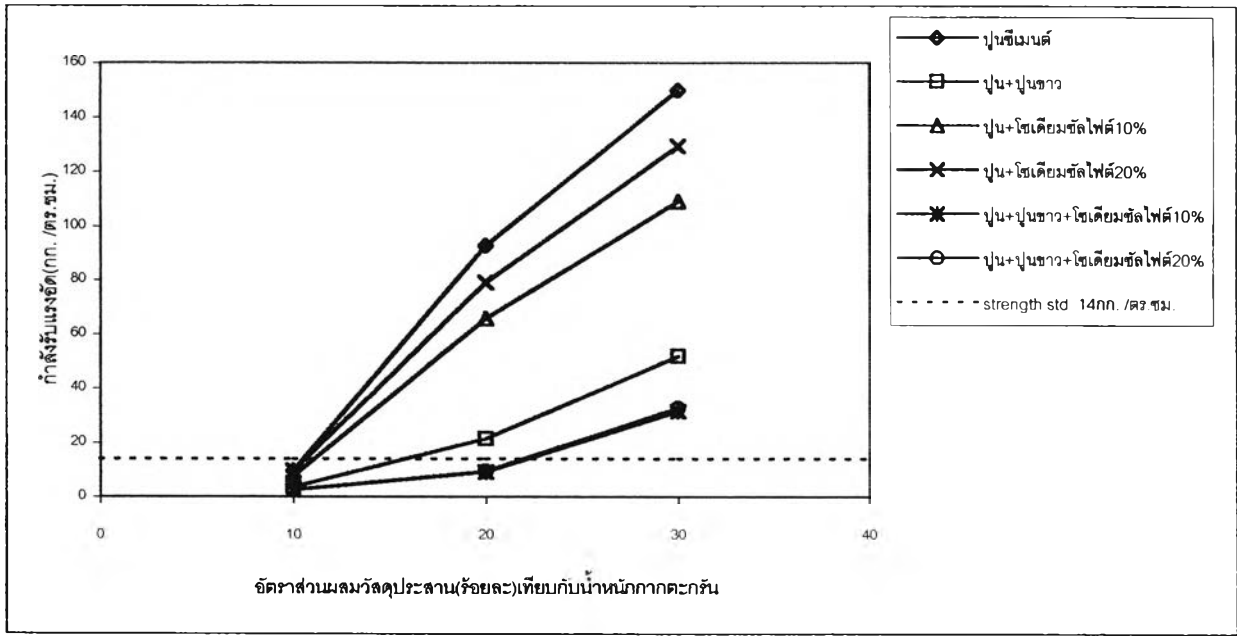
วัสดุประสานและอัตราส่วนผสม(ร้อยละ)เทียบกับ น้ำหนักกากตะก้น	กำลังรับแรงอัด(กก./ตร.ซม.)		ความหนาแน่น(ตัน/ลบ.ม.)	
	ระยะเวลาบ่ม	ระยะเวลาบ่ม	ระยะเวลาบ่ม	ระยะเวลาบ่ม
	7 วัน	28 วัน	7 วัน	28 วัน
1.ปูนซีเมนต์ ร้อยละ 10 ร้อยละ 20 ร้อยละ 30	9.00	9.67	3.49	3.47
	88.67	92.67	3.41	3.38
	143.33	150.00	3.38	3.31
2.ปูนซีเมนต์ผสมปูนขาว(1:1 โดยน้ำหนัก) ร้อยละ 10 ร้อยละ 20 ร้อยละ 30	3.33	3.67	3.43	3.41
	17.67	21.33	3.40	3.39
	45.00	51.67	3.32	3.33
3.ปูนซีเมนต์ผสมโซเดียมซิลไฟต์ (10% โดยน้ำหนัก) ร้อยละ 10 ร้อยละ 20 ร้อยละ 30	7.33	7.67	3.46	3.50
	60.33	65.67	3.40	3.42
	109.33	109.00	3.35	3.34
4.ปูนซีเมนต์ผสมโซเดียมซิลไฟต์ (20% โดยน้ำหนัก) ร้อยละ 10 ร้อยละ 20 ร้อยละ 30	8.67	9.67	3.44	3.46
	75.33	79.00	3.41	3.44
	124.67	129.33	3.34	3.40
5.ปูนซีเมนต์ผสมปูนขาว(1:1) ผสมโซเดียมซิลไฟต์ (10% โดยน้ำหนัก) ร้อยละ 10 ร้อยละ 20 ร้อยละ 30	1.67	2.33	3.44	3.43
	7.33	9.00	3.42	3.41
	28.67	31.33	3.31	3.37
6.ปูนซีเมนต์ผสมปูนขาว(1:1) ผสมโซเดียมซิลไฟต์ (20% โดยน้ำหนัก) ร้อยละ 10 ร้อยละ 20 ร้อยละ 30	2.33	2.67	3.43	3.50
	8.33	9.33	3.42	3.44
	31.33	32.67	3.30	3.28
ค่ามาตรฐาน	> 14 กก./ตร.ซม.*		> 1.15 ตัน/ลบ.ม.**	

* เกณฑ์มาตรฐานตามประกาศกรมโรงงานอุตสาหกรรม ฉบับที่1(พ.ศ.2531)

** เกณฑ์มาตรฐานตามประกาศกระทรวงอุตสาหกรรม ฉบับที่6(พ.ศ.2540)



รูปที่ 5.1 แสดงความสัมพันธ์ระหว่างกำลังรับแรงอัดที่ระยะเวลาบ่มตัว 7 วัน และอัตราส่วนผสมวัสดุประสานชนิดต่างๆ ในการทำกากตะกอนจากโรงหลอมแบดเตอริ์เก่าให้เป็นก้อนแข็ง ในการทดลองหาอัตราส่วนผสมวัสดุประสานเบื้องต้น



รูปที่ 5.2 แสดงความสัมพันธ์ระหว่างกำลังรับแรงอัดที่ระยะเวลาบ่มตัว 28 วัน และอัตราส่วนผสมวัสดุประสานชนิดต่างๆ ในการทำกากตะกอนจากโรงหลอมแบดเตอริ์เก่าให้เป็นก้อนแข็ง ในการทดลองหาอัตราส่วนวัสดุประสานเบื้องต้น

1.2 ใช้ปูนซีเมนต์ผสมปูนขาว(อัตราส่วน1:1โดยน้ำหนัก)เป็นวัสดุประสาน

ที่อัตราส่วนปูนซีเมนต์ผสมปูนขาวต่อกากตะกอนเท่ากับร้อยละ 10 เทียบกับน้ำหนักกากตะกอน หลังจากทดสอบกำลังรับแรงอัดที่ระยะเวลาบ่มตัว 7 และ 28 วัน มีค่าเฉลี่ย 3.33 และ 3.67 กก. /ตร.ซม. ตามลำดับ ซึ่งมีค่าต่ำกว่าค่ามาตรฐานที่กำหนดไว้คือ 14 กก. /ตร.ซม. แต่เมื่อเพิ่มอัตราส่วนปูนซีเมนต์ผสมปูนขาว ต่อกากตะกอนเป็นร้อยละ 20 เทียบกับน้ำหนักกากตะกอน จะให้ค่ากำลังรับแรงอัดที่ระยะเวลาบ่มตัว 7 และ 28 วัน เป็น 17.67 และ 21.33 กก. /ตร.ซม. ตามลำดับ และที่อัตราส่วนปูนซีเมนต์ผสมปูนขาวต่อกากตะกอน เท่ากับร้อยละ 30 จะให้ค่ากำลังรับแรงอัดที่ระยะเวลาบ่มตัว 7 และ 28 วัน เท่ากับ 45.00 และ 51.67 กก. /ตร.ซม. ตามลำดับ ซึ่งทั้งอัตราส่วนปูนซีเมนต์ผสมปูนขาว ต่อกากตะกอน ร้อยละ 20 และ ร้อยละ 30 จะให้ค่ากำลังรับแรงอัดที่สูงกว่าค่ามาตรฐานที่กำหนดไว้

1.3 ใช้ปูนซีเมนต์ผสมโซเดียมซิลไฟต์(10%โดยน้ำหนัก)เป็นวัสดุประสาน

เมื่อใช้ปูนซีเมนต์ผสมโซเดียมซิลไฟต์(10%เทียบกับน้ำหนักปูนซีเมนต์)เป็นวัสดุประสาน ที่อัตราส่วนวัสดุประสานต่อกากตะกอนเท่ากับร้อยละ 10 เทียบกับน้ำหนักกากตะกอน มีค่ากำลังรับแรงอัดที่ระยะเวลาบ่มตัว 7 และ 28 วัน เฉลี่ยเท่ากับ 7.33 และ 7.67 กก. /ตร.ซม. ตามลำดับ ซึ่งมีค่าต่ำกว่าค่ามาตรฐานที่กำหนดไว้ 14 กก. /ตร.ซม. แต่เมื่อเพิ่มอัตราส่วนวัสดุประสานเป็นร้อยละ 20 เทียบกับน้ำหนักกากตะกอน จะให้ค่ากำลังรับแรงอัดที่ระยะเวลาบ่มตัว 7 และ 28 วัน เฉลี่ยเท่ากับ 60.33 และ 65.67 กก. /ตร.ซม. ตามลำดับ ซึ่งมีค่าสูงกว่าค่ามาตรฐานที่กำหนดไว้ เช่นเดียวกับที่อัตราส่วนผสมวัสดุประสานต่อกากตะกอนร้อยละ 30 เทียบกับน้ำหนักกากตะกอน จะทำให้ค่ากำลังรับแรงอัดที่ระยะเวลาบ่มตัว 7 และ 28 วัน เฉลี่ยเท่ากับ 109.33 และ 109.00 กก. /ตร.ซม. ตามลำดับ

1.4 ใช้ปูนซีเมนต์ผสมโซเดียมซิลไฟต์(20%โดยน้ำหนัก)เป็นวัสดุประสาน

เมื่อใช้ปูนซีเมนต์ผสมโซเดียมซิลไฟต์(20%เทียบกับน้ำหนักปูนซีเมนต์)เป็นวัสดุประสานที่อัตราส่วนวัสดุประสานต่อกากตะกอนร้อยละ10เทียบกับน้ำหนักกากตะกอน มีค่ากำลังรับแรงอัดที่ระยะเวลาบ่มตัว 7 และ 28 วัน เฉลี่ยเท่ากับ 8.67 และ 9.67 กก. /ตร.ซม. ตามลำดับ ซึ่งมีค่าต่ำกว่ามาตรฐานที่กำหนดไว้ที่ 14 กก. /ตร.ซม. แต่เมื่อเพิ่มอัตราส่วนของวัสดุประสานต่อกากตะกอนเป็น

ร้อยละ 20 และร้อยละ 30 เทียบกับน้ำหนักกากตะกอน จะให้ค่ากำลังรับแรงอัดที่สูงกว่าค่ามาตรฐานที่กำหนดไว้คือ ที่อัตราส่วนวัสดุประสานต่อกากตะกอนเท่ากับร้อยละ 20 เทียบกับน้ำหนักกากตะกอนจะให้ค่ากำลังรับแรงอัดที่ระยะเวลาบ่มตัว 7 และ 28 วันเป็น 75.33 และ 79.00 กก. /ตร.ซม. ตามลำดับ และที่อัตราส่วนวัสดุประสานต่อกากตะกอนเท่ากับร้อยละ 30 จะให้ค่ากำลังรับแรงอัดที่ระยะเวลาบ่มตัว 7 และ 28 วันเป็น 124.67 และ 129.33 กก. /ตร.ซม. ตามลำดับ

1.5 ใช้ปูนซีเมนต์ผสมปูนขาว(1:1โดยน้ำหนัก)ผสมโซเดียมซิลไฟต์(10%โดยน้ำหนัก)เป็นวัสดุประสาน

เมื่อใช้ปูนซีเมนต์ผสมปูนขาว(1:1โดยน้ำหนัก)ผสมโซเดียมซิลไฟต์(10%เทียบกับน้ำหนักปูนซีเมนต์ผสมปูนขาว)เป็นวัสดุประสาน ที่อัตราส่วนวัสดุประสานร้อยละ10 เทียบกับน้ำหนักกากตะกอน ทดสอบกำลังรับแรงอัดที่ระยะเวลา 7 และ 28 วัน พบว่ามีค่ากำลังรับแรงอัดเฉลี่ยเท่ากับ 1.67 และ 2.33 กก. /ตร.ซม. ตามลำดับ ซึ่งมีค่าต่ำกว่าค่ามาตรฐานที่กำหนดไว้คือ 14 กก. /ตร.ซม. เมื่อเพิ่มอัตราส่วนวัสดุประสานเป็นร้อยละ 20 เทียบกับน้ำหนักกากตะกอน กำลังรับแรงอัดที่ระยะเวลาบ่ม 7 และ 28 วัน มีค่าเฉลี่ย 7.33 และ 9.00 กก. /ตร.ซม. ตามลำดับ ซึ่งยังคงต่ำกว่าค่ามาตรฐาน แต่เมื่อเพิ่มอัตราส่วนวัสดุประสานเป็นร้อยละ 30 เทียบกับน้ำหนักกากตะกอน จะทำให้ค่ากำลังรับแรงอัดสูงกว่าค่ามาตรฐานที่กำหนดไว้คือ ที่ระยะเวลาบ่ม 7 วัน มีค่าเฉลี่ยเท่ากับ 28.67 กก. /ตร.ซม. และที่ระยะเวลาบ่มตัว 28 วัน มีค่าเฉลี่ยเท่ากับ 31.33 กก. /ตร.ซม.

1.6 ใช้ปูนซีเมนต์ผสมปูนขาว(1:1โดยน้ำหนัก)ผสมโซเดียมซิลไฟต์(20%โดยน้ำหนัก)เป็นวัสดุประสาน

เมื่อใช้ปูนซีเมนต์ผสมปูนขาว(1:1โดยน้ำหนัก)ผสมโซเดียมซิลไฟต์(20%เทียบกับน้ำหนักปูนซีเมนต์ผสมปูนขาว)เป็นวัสดุประสาน พบว่าที่อัตราส่วนวัสดุประสานร้อยละ10 เทียบกับน้ำหนักกากตะกอน เมื่อทดสอบกำลังรับแรงอัดที่ระยะเวลาบ่มตัว 7 และ 28 วัน จะมีค่าเฉลี่ยเท่ากับ 2.33 และ 2.67 กก. /ตร.ซม. ตามลำดับ ซึ่งมีค่าต่ำกว่าค่ามาตรฐานที่กำหนดไว้ เมื่อเพิ่มอัตราส่วนวัสดุประสานเป็นร้อยละ20เทียบกับน้ำหนักกากตะกอน ค่ากำลังรับแรงอัดที่ได้ก็ยังคงต่ำกว่าค่ามาตรฐานที่กำหนดไว้คือ ที่ระยะเวลาบ่มตัว 7 วันมีค่าเฉลี่ย 8.33 กก. /ตร.ซม. และที่ระยะเวลาบ่มตัว 28 วันมีค่าเฉลี่ย 9.33 กก. /ตร.ซม. แต่เมื่อเพิ่มอัตราส่วนผสมวัสดุประสานเป็นร้อยละ30 เทียบกับน้ำหนักกากตะกอน

ค่ากำลังรับแรงอัดที่ระยะเวลาบ่มตัว 7 และ 28 วัน จะมีค่าเฉลี่ยเท่ากับ 31.33 และ 32.67 กก. /ตร.ซม. ตามลำดับ ซึ่งจะมีค่าสูงกว่าค่ามาตรฐานที่กำหนดไว้

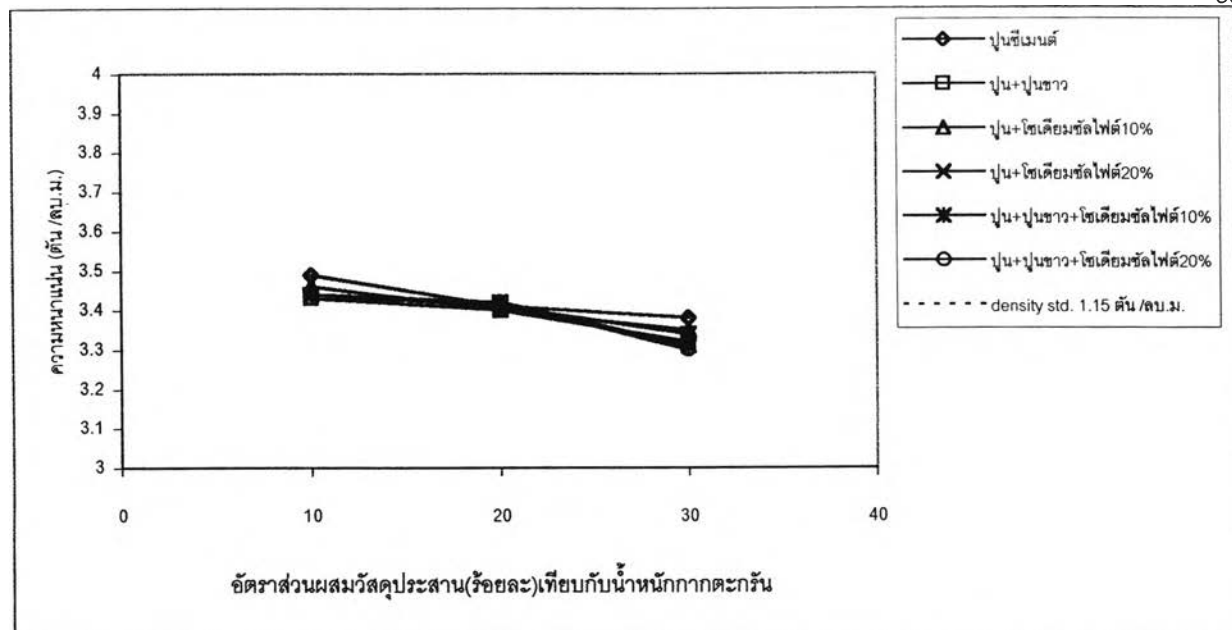
จากผลการทดสอบกำลังรับแรงอัดพบว่า การใช้ปูนซีเมนต์ ปูนซีเมนต์ผสมปูนขาว ปูนซีเมนต์ผสมโซเดียมซัลไฟด์ 10% และปูนซีเมนต์ผสมโซเดียมซัลไฟด์ 20% เป็นวัสดุประสานในการทำให้กากตะกอนจากโรงหลอมแบตเตอรี่เก่าเป็นก้อนแข็ง ด้วยอัตราส่วนผสมวัสดุประสานร้อยละ 20 เทียบกับน้ำหนักกากตะกอน ก็จะสามารถทำให้ก้อนตัวอย่างมีกำลังรับแรงอัดอยู่ในช่วง 17.67 ถึง 92.67 กก. /ตร.ซม. ซึ่งมีค่าเกินค่ามาตรฐานที่กำหนดไว้ว่ากากตะกอนที่ผ่านการทำให้เป็นก้อนแข็ง และนำไปฝังกลบจะต้องมีค่ากำลังรับแรงอัดมากกว่า 14 กก. /ตร.ซม. ส่วนการใช้ ปูนซีเมนต์ผสมปูนขาว (1:1) ผสมโซเดียมซัลไฟด์ 10% และปูนซีเมนต์ผสมปูนขาว (1:1) ผสมโซเดียมซัลไฟด์ 20% เป็นวัสดุประสาน จะต้องใช้อัตราส่วนผสมวัสดุประสานร้อยละ 30 เทียบกับน้ำหนักกากตะกอน จึงจะสามารถทำให้ก้อนตัวอย่างมีค่ากำลังรับแรงอัดเกินค่ามาตรฐาน ผลการทดสอบกำลังรับแรงอัดที่ได้นี้ จะนำไปพิจารณา ร่วมกับค่าความหนาแน่น และลักษณะสมบัติของน้ำสกัด เพื่อหาอัตราส่วนผสมวัสดุประสานเบื้องต้นไปใช้ในขั้นตอนการหาชนิดและอัตราส่วนผสมวัสดุประสานที่เหมาะสมที่สุดต่อไป

2. ความหนาแน่น

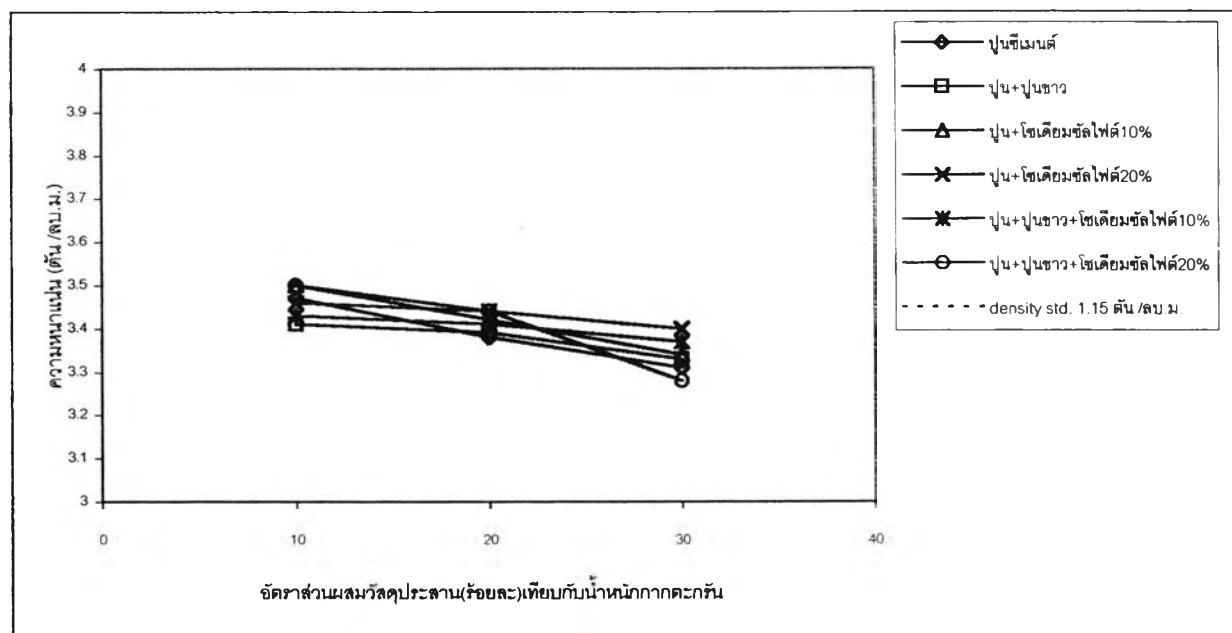
จากการหาค่าความหนาแน่นของก้อนตัวอย่างที่ผ่านการบ่มเป็นระยะเวลา 7 และ 28 วัน ผลการหาค่าความหนาแน่นของกากตะกอนจากโรงหลอมแบตเตอรี่เก่า ที่ผ่านการทำให้เป็นก้อนแข็งด้วยวัสดุประสานชนิดต่างๆ แสดงดังตารางที่ 5.7 รูปที่ 5.3 และรูปที่ 5.4 จะเห็นว่าที่อัตราส่วนผสมวัสดุประสานชนิดต่างๆ ร้อยละ 10 ร้อยละ 20 และร้อยละ 30 เทียบกับน้ำหนักกากตะกอน จะมีค่าความหนาแน่นที่ใกล้เคียงกัน โดยเมื่ออัตราส่วนผสมวัสดุประสานเพิ่มขึ้น ความหนาแน่นของก้อนตัวอย่างจะมีค่าลดลง

2.1 ใช้ปูนซีเมนต์เป็นวัสดุประสาน

ที่อัตราส่วนผสมปูนซีเมนต์ต่อกากตะกอนร้อยละ 10 เทียบกับน้ำหนักกากตะกอน จะมีค่าความหนาแน่นที่ระยะเวลาบ่มตัว 7 และ 28 วัน เฉลี่ยเท่ากับ 3.49 และ 3.47 ตัน /ลบ.ม. ตามลำดับ ที่อัตราส่วนผสมปูนซีเมนต์ต่อกากตะกอนร้อยละ 20 เทียบกับน้ำหนักกากตะกอน จะมีค่าความหนาแน่นหลังจาก



รูปที่ 5.3 แสดงความสัมพันธ์ระหว่างความหนาแน่นที่ระยะเวลาบ่มตัว 7 วัน และอัตราส่วนผลสมวัสดุประสานชนิดต่างๆ ในการทำกากตะกอนจากโรงหลอมแบตเตอรี่เก่าให้เป็นก้อนแข็ง ในการทดลองหาอัตราส่วนผลสมวัสดุประสานเบื้องต้น



รูปที่ 5.4 แสดงความสัมพันธ์ระหว่างความหนาแน่นที่ระยะเวลาบ่มตัว 28 วัน และอัตราส่วนผลสมวัสดุประสานชนิดต่างๆ ในการทำกากตะกอนจากโรงหลอมแบตเตอรี่เก่าให้เป็นก้อนแข็ง ในการทดลองหาอัตราส่วนวัสดุประสานเบื้องต้น

บ่มก้อนตัวอย่างเป็นเวลา 7 และ 28 วัน เฉลี่ยเท่ากับ 3.41 และ 3.38 ตัน /ลบ.ม. ตามลำดับ และถ้าอัตราส่วนปูนซีเมนต์ต่อกากตะกอนเป็นร้อยละ30 เทียบกับน้ำหนักกากตะกอน ก็จะมีความหนาแน่นของก้อนตัวอย่างเฉลี่ยเท่ากับ 3.38 และ 3.31 ตัน /ลบ.ม. ที่ระยะเวลาบ่มตัว 7 และ 28 วันตามลำดับ ซึ่งที่อัตราส่วนผสมวัสดุประสานต่อกากตะกอนทั้ง 3 ค่านี้ จะมีค่าความหนาแน่นของก้อนตัวอย่างเกินค่ามาตรฐานที่กำหนดไว้คือ 1.15 ตัน /ลบ.ม.

2.2 ใช้ปูนซีเมนต์ผสมปูนขาวเป็นวัสดุประสาน

ความหนาแน่นของกากตะกอนที่ผ่านการทำให้เป็นก้อนแข็ง โดยใช้ปูนซีเมนต์ผสมปูนขาวเป็นวัสดุประสาน หลังจากบ่มก้อนตัวอย่างครบ 7 วัน ที่อัตราส่วนผสมวัสดุประสานต่อกากตะกอน ร้อยละ 10, ร้อยละ20 และร้อยละ30 เทียบกับน้ำหนักกากตะกอน มีค่าเฉลี่ยเท่ากับ 3.43, 3.40 และ3.32 ตัน /ลบ.ม. ตามลำดับ ส่วนที่ระยะเวลาบ่มตัว 28 วัน ความหนาแน่นของก้อนตัวอย่างที่อัตราส่วนผสมวัสดุประสานต่อกากตะกอน ร้อยละ10, ร้อยละ20 และร้อยละ30 เทียบกับน้ำหนักกากตะกอน มีค่าเฉลี่ยเท่ากับ 3.41, 3.39, และ3.33 ตัน /ลบ.ม. ตามลำดับ ซึ่งที่อัตราส่วนผสมวัสดุประสานต่อกากตะกอนทั้ง 3 ค่านี้ จะมีค่าความหนาแน่นของก้อนตัวอย่าง เกินค่ามาตรฐานที่กำหนดไว้คือ 1.15 ตัน /ลบ.ม.

2.3 ใช้ปูนซีเมนต์ผสมโซเดียมซิลไฟด์(10%โดยน้ำหนัก)เป็นวัสดุประสาน

ที่อัตราส่วนผสมวัสดุประสานต่อกากตะกอน ร้อยละ10, ร้อยละ20 และร้อยละ30 เทียบกับน้ำหนักกากตะกอน มีค่าความหนาแน่นของก้อนตัวอย่างที่ระยะเวลาบ่มตัว 7 วัน เฉลี่ยเท่ากับ 3.46,3.40 และ3.35 ตัน /ลบ.ม. ตามลำดับ ส่วนที่ระยะเวลาบ่มตัว 28 วัน มีค่าความหนาแน่นของก้อนตัวอย่าง โดยเฉลี่ยเท่ากับ 3.50, 3.42 และ3.34 ตัน /ลบ.ม.ตามลำดับ ซึ่งความหนาแน่นของก้อนตัวอย่างที่อัตราส่วนผสมวัสดุประสานต่อกากตะกอนต่างๆ นี้ จะมีค่าเกินค่ามาตรฐานที่กำหนดไว้คือ 1.15 ตัน /ลบ.ม.

2.4 ใช้ปูนซีเมนต์ผสมโซเดียมซัลไฟด์(20%โดยน้ำหนัก)เป็นวัสดุประสาน

ที่อัตราส่วนผสมวัสดุประสานต่อกากตะกักร้อยละ10, ร้อยละ20 และร้อยละ30 เทียบกับน้ำหนักกากตะกักรัน มีค่าความหนาแน่นของก้อนตัวอย่างที่ระยะเวลาบ่มตัว 7 วัน เฉลี่ยเท่ากับ 3.44, 3.41 และ3.34 ตัน /ลบ.ม. ตามลำดับ ส่วนที่ระยะเวลาบ่มตัว 28 วัน จะมีความหนาแน่นของก้อนตัวอย่างโดยเฉลี่ยเท่ากับ 3.46, 3.44 และ3.40 ตัน /ลบ.ม. ตามลำดับ จะเห็นได้ว่าที่อัตราส่วนผสมวัสดุประสานต่อกากตะกักรันต่างๆนี้ จะมีค่าความหนาแน่นของก้อนตัวอย่างที่ระยะเวลาบ่มตัว 7 และ 28 วัน เกินค่ามาตรฐานที่กำหนดไว้คือ 1.15 ตัน /ลบ.ม.

2.5 ใช้ปูนซีเมนต์ผสมปูนขาว(1:1เป็นวัสดุประสาน) ผสมโซเดียมซัลไฟด์(10%โดยน้ำหนัก) เป็นวัสดุประสาน

ที่ระยะเวลาบ่มตัว 7 วัน อัตราส่วนผสมวัสดุประสานต่อกากตะกักร้อยละ10, ร้อยละ20, และ ร้อยละ30 เทียบกับน้ำหนักกากตะกักรัน จะมีความหนาแน่นโดยเฉลี่ยเท่ากับ 3.44, 3.42, และ 3.31 ตัน /ลบ.ม. ตามลำดับ ส่วนที่ระยะเวลาบ่มตัว 28 วัน เมื่อใช้อัตราส่วนผสมวัสดุประสานต่อกากตะกักรัน ร้อยละ10, ร้อยละ20, และร้อยละ30 เทียบกับน้ำหนักกากตะกักรัน ค่าความหนาแน่นของก้อนตัวอย่างโดยเฉลี่ยเท่ากับ 3.43, 3.41, และ3.37 ตัน /ลบ.ม. ตามลำดับ ซึ่งค่าความหนาแน่นของก้อนตัวอย่างที่ได้ มีค่าเกินค่ามาตรฐานที่กำหนดไว้คือ 1.15 ตัน /ลบ.ม.

2.6 ใช้ปูนซีเมนต์ผสมปูนขาว(1:1เป็นวัสดุประสาน) ผสมโซเดียมซัลไฟด์(20%โดยน้ำหนัก) เป็นวัสดุประสาน

ความหนาแน่นของกากตะกักรันที่อัตราส่วนผสมวัสดุประสานต่อกากตะกักร้อยละ10เทียบกับน้ำหนักกากตะกักรัน ระยะเวลาบ่มตัว 7 และ 28 วัน มีค่าเฉลี่ยเท่ากับ 3.43 และ3.50 ตัน /ลบ.ม. ตามลำดับ ส่วนที่อัตราส่วนผสมวัสดุประสานต่อกากตะกักร้อยละ20 เทียบกับน้ำหนักกากตะกักรัน ระยะเวลาบ่มตัว 7 และ 28 วัน มีค่าเฉลี่ย 3.42 และ 3.44 ตัน /ลบ.ม. ตามลำดับ และที่อัตราส่วนผสมวัสดุประสานต่อกากตะกักร้อยละ30 เทียบกับน้ำหนักกากตะกักรัน ระยะเวลาบ่ม 7 และ 28 วัน มีค่าเฉลี่ยเท่ากับ 3.30 และ 3.28 ตัน /ลบ.ม. ตามลำดับ ซึ่งค่าความหนาแน่นที่อัตราส่วนผสมวัสดุประสานเทียบกับน้ำหนักกากตะกักรันต่างๆนี้ จะมีค่าเกินค่ามาตรฐานที่กำหนดไว้คือ 1.15 ตัน /ลบ.ม.

จากผลความหนาแน่นของก้อนตัวอย่าง พบว่าการใช้อัตราส่วนวัสดุประสานชนิดต่างๆเพียงร้อยละ 10 เทียบกับน้ำหนักกากตะกอน ในการทำให้กากตะกอนจากโรงหลอมแบดเตอรีเก่าเป็นก้อนแข็ง ก็จะสามารถทำให้ก้อนตัวอย่างมีค่าความหนาแน่นอยู่ในช่วง 3.41 ถึง 3.50 ตัน /ลบ.ม. ซึ่งมีค่าเกินค่ามาตรฐานที่กำหนดไว้ว่า กากตะกอนที่ผ่านการทำให้เป็นก้อนแข็ง และนำไปฝังกลบได้ จะต้องมีความหนาแน่นมากกว่า 1.15 ตัน /ลบ.ม. ผลของค่าความหนาแน่นที่ได้นี้ จะนำไปพิจารณาร่วมกับค่ากำลังรับแรงอัด และลักษณะสมบัติของน้ำสกัด เพื่อหาอัตราส่วนวัสดุประสานเบื้องต้นไปใช้ในขั้นตอนการหาชนิดและอัตราส่วนวัสดุประสานที่เหมาะสมต่อไป

3. ลักษณะสมบัติของน้ำสกัด

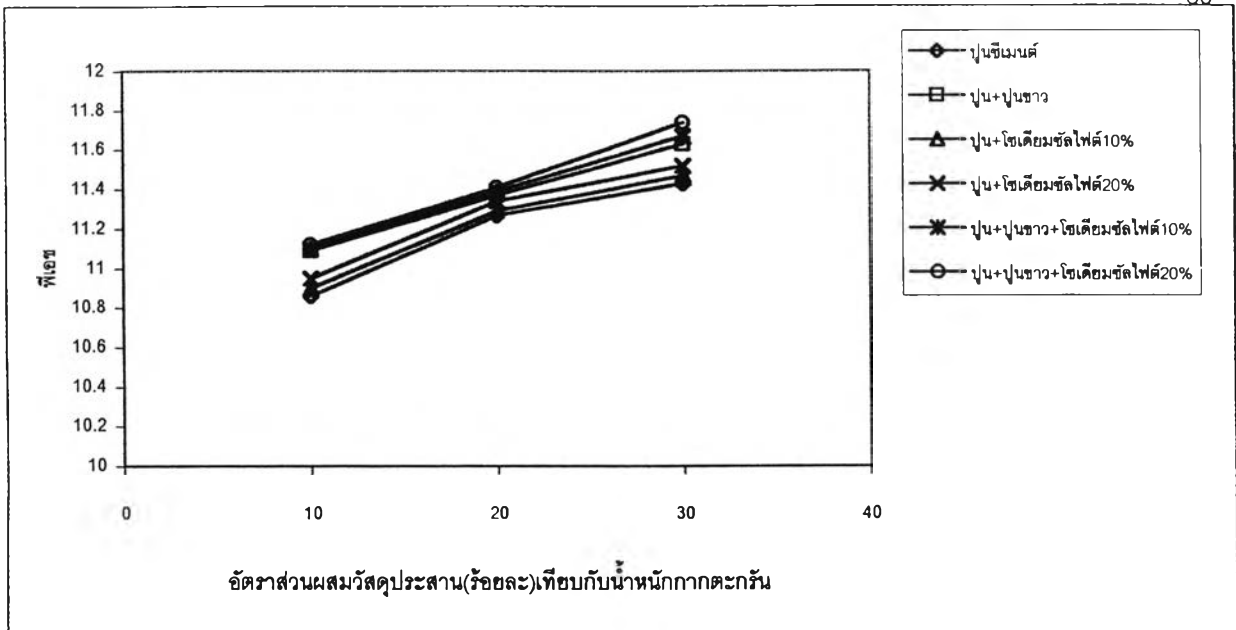
การวิเคราะห์หาปริมาณโลหะหนักในน้ำสกัด ของก้อนตัวอย่างที่ผ่านการบ่มเป็นระยะเวลา 7 และ 28 วัน ด้วยวิธีการสกัดสารตามวิธีของประกาศกระทรวงอุตสาหกรรมฉบับที่ 6 (พ.ศ. 2540) และวิเคราะห์ปริมาณโลหะหนักด้วยเครื่อง Atomic Absorption Spectrophotometer (AA) เนื่องจากผลการวิเคราะห์ลักษณะสมบัติของน้ำสกัดจากกากตะกอนของโรงหลอมแบดเตอรีเก่าในขั้นตอนการศึกษาลักษณะสมบัติของกากตะกอนจากโรงหลอมแบดเตอรีเก่า พบว่าค่าความเข้มข้นของตะกั่วในน้ำสกัดจากกากตะกอนเท่ากับ 32.8 มก. /ล. (ค่ามาตรฐาน; ตะกั่ว < 5 มก. /ล.) ส่วนค่าความเข้มข้นของอาร์เซนิก, แคดเมียม, โครเมียม และปรอท ในน้ำสกัดจากกากตะกอนมีค่าต่ำกว่า 0.01, 0.02, 0.06 และ 0.02 มก. /ล. ตามลำดับ ดังนั้นในขั้นตอนการทดลองนี้ พารามิเตอร์ที่วิเคราะห์มีดังนี้คือ พีเอช และปริมาณตะกั่วในน้ำสกัด โดยในการวิเคราะห์ปริมาณตะกั่วด้วยเครื่อง AA จะใช้ความยาวคลื่น 217.0 nm

จากการศึกษาลักษณะสมบัติของน้ำสกัดจากกากตะกอนที่ทำให้เป็นก้อนแข็งด้วยวัสดุประสานชนิดต่างๆ ได้แก่ ปูนซีเมนต์, ปูนซีเมนต์ผสมปูนขาว(1:1), ปูนซีเมนต์ผสมโซเดียมซิลไฟด์ 10%, ปูนซีเมนต์ผสมโซเดียมซิลไฟด์ 20%, ปูนซีเมนต์ผสมปูนขาว(1:1)ผสมโซเดียมซิลไฟด์ 10% และ ปูนซีเมนต์ผสมปูนขาว(1:1)ผสมโซเดียมซิลไฟด์ 20% โดยใช้อัตราส่วนผสมวัสดุประสานเทียบกับน้ำหนักกากตะกอนร้อยละ 10 20 และ 30 และอัตราส่วนน้ำต่อวัสดุประสานเท่ากับ 0.5 ผลที่ได้แสดงในตารางที่ 5.8 รูปที่ 5.5 รูปที่ 5.6 รูปที่ 5.7 และรูปที่ 5.8

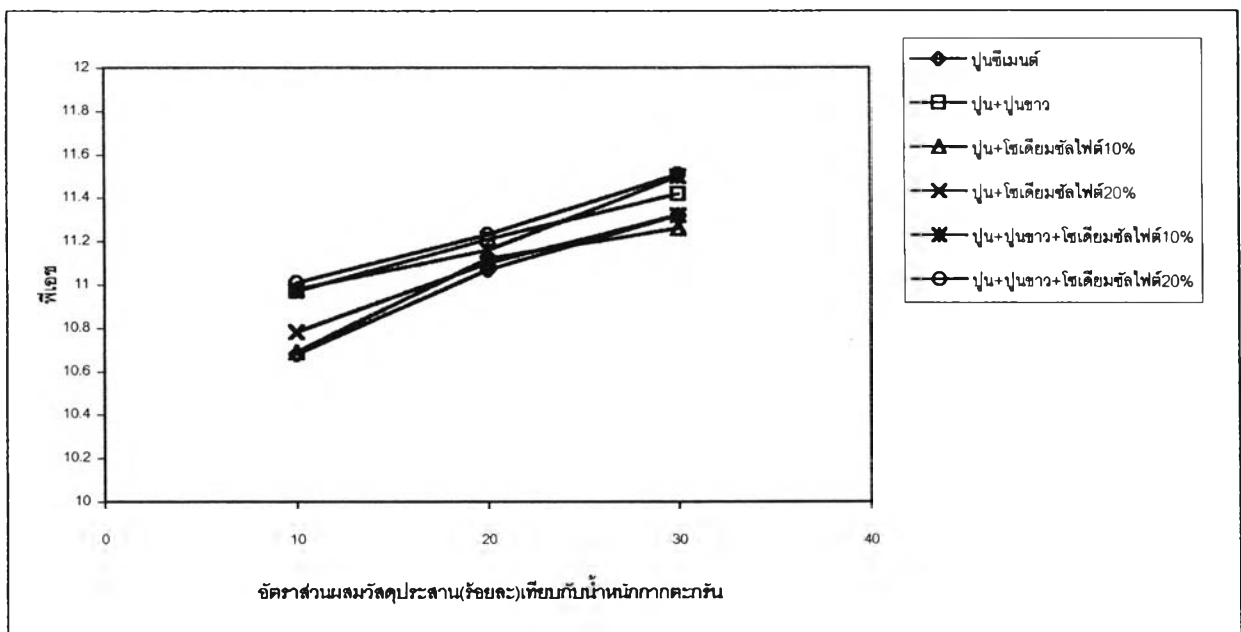
ตารางที่ 5.8 ลักษณะสมบัติของน้ำสกัดจากกากตะกอนจากโรงหลอมแบตเตอรี่เก่า ที่ทำให้เป็นก้อนแข็งด้วยวัสดุประสานชนิดต่างๆ จากการทดลองหาอัตราส่วนวัสดุประสานเบื้องต้น

วัสดุประสานและอัตราส่วนผสม(ร้อยละ)เทียบกับ น้ำหนักกากตะกอน	พีเอช		ปริมาณตะกั่วในน้ำสกัด(มก. /ล.)		
	ระยะเวลาบ่ม 7 วัน	ระยะเวลาบ่ม 28 วัน	ระยะเวลาบ่ม 7 วัน	ระยะเวลาบ่ม 28 วัน	
1.ปูนซีเมนต์	ร้อยละ 10	10.86	10.68	12.46	12.31
	ร้อยละ 20	11.27	11.07	7.23	7.21
	ร้อยละ 30	11.43	11.32	3.61	3.60
2.ปูนซีเมนต์ผสมปูนขาว(1:1 โดยน้ำหนัก)	ร้อยละ 10	11.09	10.97	18.70	18.56
	ร้อยละ 20	11.37	11.21	11.48	11.41
	ร้อยละ 30	11.63	11.42	5.90	5.79
3.ปูนซีเมนต์ผสมโซเดียมซิลไฟด์ (10% โดยน้ำหนัก)	ร้อยละ 10	10.90	10.69	10.17	10.09
	ร้อยละ 20	11.29	11.12	5.25	5.17
	ร้อยละ 30	11.47	11.26	2.63	2.60
4.ปูนซีเมนต์ผสมโซเดียมซิลไฟด์ (20% โดยน้ำหนัก)	ร้อยละ 10	10.95	10.78	9.51	9.47
	ร้อยละ 20	11.34	11.10	4.59	4.48
	ร้อยละ 30	11.52	11.32	2.62	2.60
5.ปูนซีเมนต์ผสมปูนขาว(1:1) ผสมโซเดียมซิลไฟด์ (10% โดยน้ำหนัก)	ร้อยละ 10	11.10	10.98	17.06	16.98
	ร้อยละ 20	11.39	11.16	10.17	10.04
	ร้อยละ 30	11.67	11.50	5.25	5.20
6.ปูนซีเมนต์ผสมปูนขาว(1:1) ผสมโซเดียมซิลไฟด์ (20% โดยน้ำหนัก)	ร้อยละ 10	11.12	11.01	16.07	15.94
	ร้อยละ 20	11.41	11.23	9.51	9.42
	ร้อยละ 30	11.74	11.51	4.26	4.21
ค่ามาตรฐาน	-		< 5 มก. /ล.*		

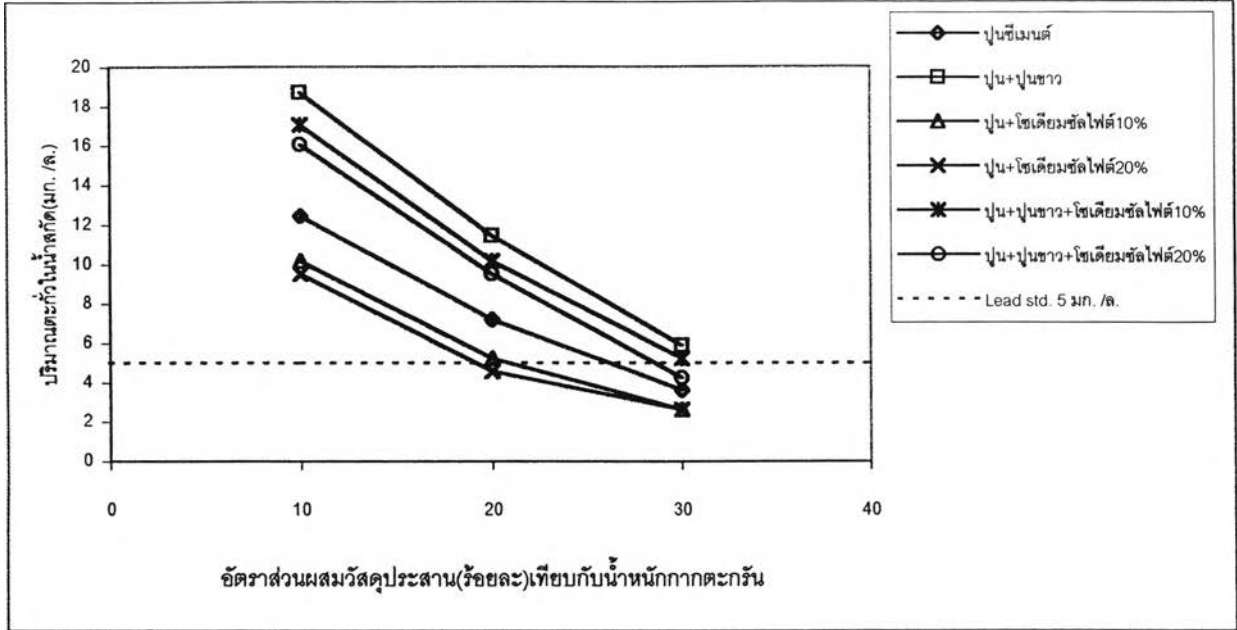
* เกณฑ์มาตรฐานตามประกาศกระทรวงอุตสาหกรรม ฉบับที่6(พ.ศ.2540)



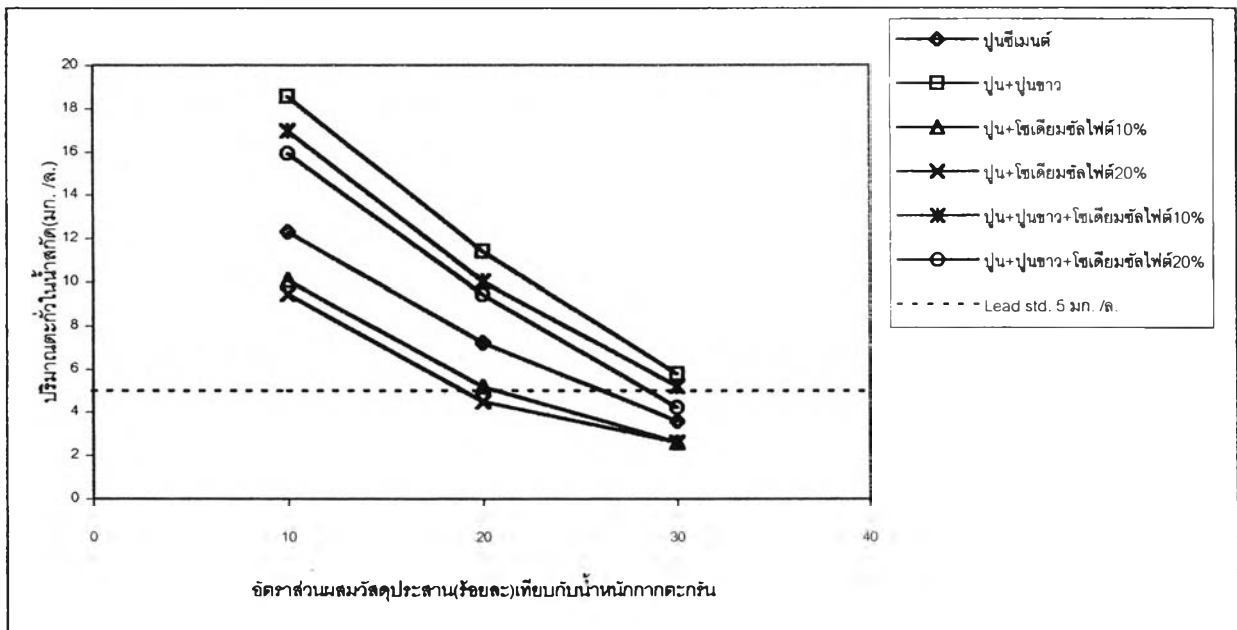
รูปที่ 5.5 แสดงความสัมพันธ์ระหว่างค่าพีเอชที่ระยะเวลาบ่มตัว 7 วัน และอัตราส่วนผสมวัสดุประสานชนิดต่างๆ ในการทำกากตะกอนจากโรงหลอมแบดเตอริ์ทำให้เป็นก้อนแข็ง ในการทดลองหาอัตราส่วนผสมวัสดุประสานเบื้องต้น



รูปที่ 5.6 แสดงความสัมพันธ์ระหว่างค่าพีเอชที่ระยะเวลาบ่มตัว 28 วัน และอัตราส่วนผสมวัสดุประสานชนิดต่างๆ ในการทำกากตะกอนจากโรงหลอมแบดเตอริ์ทำให้เป็นก้อนแข็ง ในการทดลองหาอัตราส่วนวัสดุประสานเบื้องต้น



รูปที่ 5.7 แสดงความสัมพันธ์ระหว่างปริมาณตะกั่วในน้ำสกัดที่ระยะเวลาบ่มตัว 7 วัน และอัตราส่วนผสมวัสดุประสานชนิดต่างๆ ในการทำกากตะกักรับจากโรงหลอมแบตเตอรี่เก่าให้เป็นก้อนแข็ง ในการทดลองหาอัตราส่วนผสมวัสดุประสานเบื้องต้น



รูปที่ 5.8 แสดงความสัมพันธ์ระหว่างปริมาณตะกั่วในน้ำสกัดที่ระยะเวลาบ่มตัว 28 วัน และอัตราส่วนผสมวัสดุประสานชนิดต่างๆ ในการทำกากตะกักรับจากโรงหลอมแบตเตอรี่เก่าให้เป็นก้อนแข็ง ในการทดลองหาอัตราส่วนวัสดุประสานเบื้องต้น

3.1 พีเอช

กากตะกอนจากโรงหลอมแบดเตอรีเก่า ที่ผ่านการทำให้เป็นก้อนแข็งและผ่านการบ่มตัว 7 และ 28 วัน วิเคราะห์ลักษณะสมบัติของน้ำสกัด ด้วยวิธีการสกัดตามประกาศกระทรวงอุตสาหกรรม ฉบับที่ 6 (พ.ศ. 2540) พบว่าค่าพีเอชของน้ำสกัดมีค่าระหว่าง 10.68 ถึง 11.74 ซึ่งแสดงว่าน้ำสกัดมีลักษณะเป็นด่าง เนื่องจากแคลเซียมไฮดรอกไซด์จากปฏิกิริยาไฮเดรชันของปูนซีเมนต์ เมื่อใช้ปูนซีเมนต์ผสมปูนขาวเป็นวัสดุประสานค่าพีเอชของน้ำสกัดจะเพิ่มขึ้น เนื่องจากองค์ประกอบออกไซด์ของปูนขาวซึ่งรวมกับน้ำกลายเป็นรูปไฮดรอกไซด์ ส่วนก้อนตัวอย่างที่เติมโซเดียมซัลไฟต์ในวัสดุประสานมีค่าพีเอชใกล้เคียงกับก้อนตัวอย่างที่ไม่ได้เติม และเมื่ออัตราส่วนผสมของวัสดุประสานเพิ่มขึ้นค่าพีเอชของน้ำสกัดจะมีค่าเพิ่มขึ้น เนื่องจากการละลายที่เพิ่มขึ้นของไฮดรอกไซด์ที่เกิดจากปฏิกิริยาไฮเดรชัน

3.2 ปริมาณตะกั่วในน้ำสกัด

ผลการวิเคราะห์ปริมาณตะกั่วในน้ำสกัด โดยใช้อัตราส่วนผสมวัสดุประสานชนิดต่างๆต่อกากตะกอนทุกส่วนผสม ที่ระยะเวลาบ่มตัว 7 และ 28 วัน สรุปได้ดังนี้

3.2.1 ใช้ปูนซีเมนต์เป็นวัสดุประสาน

ที่อัตราส่วนผสมปูนซีเมนต์ต่อกากตะกอนร้อยละ 30 เทียบกับน้ำหนักกากตะกอน มีปริมาณตะกั่วในน้ำสกัดที่ระยะเวลาบ่มตัว 7 และ 28 วัน เฉลี่ยเท่ากับ 3.61 และ 3.60 มก. /ล. ตามลำดับ ซึ่งต่ำกว่าเกณฑ์มาตรฐาน คือ 5 มก. /ล. สาเหตุเนื่องจากน้ำสกัดมีค่าพีเอชสูง ทำให้ตะกั่วอยู่ในรูปที่ละลายได้น้อย จึงทำให้สามารถยึดจับอยู่กับวัสดุประสานได้ดี

3.2.2 ใช้ปูนซีเมนต์ผสมปูนขาว(1:1โดยน้ำหนัก)เป็นวัสดุประสาน

ที่อัตราส่วนผสมปูนซีเมนต์ผสมปูนขาว(1:1)ต่อกากตะกอนร้อยละ 30 เทียบกับน้ำหนักกากตะกอน มีปริมาณตะกั่วในน้ำสกัดที่ระยะเวลาบ่มตัว 7 และ 28 วัน เฉลี่ยเท่ากับ 5.90 และ 5.79 มก. /ล. ตามลำดับ ซึ่งมีค่ามากกว่าเกณฑ์มาตรฐาน(5 มก. /ล.)เพียงเล็กน้อย จึงจะนำค่าอัตราส่วน

ผสมปูนซีเมนต์ผสมปูนขาว(1:1) ต่อกากตะกอนร้อยละ30 เทียบกับน้ำหนักกากตะกอนนี้ ไปแปรค่าอัตราส่วนผสมวัสดุประสานเพิ่มขึ้นเพื่อหาอัตราส่วนผสมวัสดุประสานที่เหมาะสมที่สุดต่อไปในการทดลองที่2

3.2.3 ใช้ปูนซีเมนต์ผสมโซเดียมซิลไฟต์(10%โดยน้ำหนัก)เป็นวัสดุประสาน

ที่อัตราส่วนผสมปูนซีเมนต์ผสมโซเดียมซิลไฟต์(10%โดยน้ำหนัก)ต่อกากตะกอนร้อยละ30 เทียบกับน้ำหนักกากตะกอน มีปริมาณตะกั่วในน้ำสกัดที่ระยะเวลาบ่มตัว 7 และ 28 วัน เฉลี่ยเท่ากับ 2.63 และ 2.60 มก. /ล. ตามลำดับ ซึ่งต่ำกว่าเกณฑ์มาตรฐานคือ 5 มก. /ล. สาเหตุเนื่องจากน้ำสกัดมีค่าพีเอชสูง ตะกั่วอยู่ในรูปที่ละลายได้น้อย จึงทำให้สามารถยึดจับอยู่กับวัสดุประสานได้ดี

3.2.4 ใช้ปูนซีเมนต์ผสมโซเดียมซิลไฟต์(20%โดยน้ำหนัก)เป็นวัสดุประสาน

ที่อัตราส่วนผสมปูนซีเมนต์ผสมโซเดียมซิลไฟต์(20%โดยน้ำหนัก)ต่อกากตะกอนร้อยละ20 เทียบกับน้ำหนักกากตะกอน มีปริมาณตะกั่วในน้ำสกัดที่ระยะเวลาบ่มตัว 7 และ 28 วัน เฉลี่ยเท่ากับ 4.59 และ 4.48 มก. /ล. ตามลำดับ ซึ่งต่ำกว่าเกณฑ์มาตรฐานคือ 5 มก. /ล. สาเหตุเนื่องจากน้ำสกัดมีค่าพีเอชสูง ตะกั่วอยู่ในรูปที่ละลายได้น้อย จึงทำให้สามารถยึดจับอยู่กับวัสดุประสานได้ดี

3.2.5 ใช้ปูนซีเมนต์ผสมปูนขาว(1:1โดยน้ำหนัก)ผสมโซเดียมซิลไฟต์(10%โดยน้ำหนัก) เป็นวัสดุประสาน

ที่อัตราส่วนผสมวัสดุประสานต่อกากตะกอนร้อยละ30 เทียบกับน้ำหนักกากตะกอนมีปริมาณตะกั่วในน้ำสกัด ที่ระยะเวลาบ่มตัว 7 และ 28 วัน เฉลี่ยเท่ากับ 5.25 และ 5.20 มก. /ล. ตามลำดับ ซึ่งมีค่ามากกว่าเกณฑ์มาตรฐาน(5 มก. /ล.)เพียงเล็กน้อย จึงจะนำค่าอัตราส่วนผสมวัสดุประสานต่อกากตะกอนร้อยละ30 เทียบกับน้ำหนักกากตะกอนนี้ ไปแปรค่าอัตราส่วนผสมวัสดุประสานเพิ่มขึ้น เพื่อหาอัตราส่วนวัสดุประสานที่เหมาะสมที่สุดต่อไปในการทดลองที่2

3.2.6 ใช้ปูนซีเมนต์ผสมปูนขาว(1:1โดยน้ำหนัก)ผสมโซเดียมซิลไฟด์(20%โดยน้ำหนัก) เป็นวัสดุประสาน

ที่อัตราส่วนผสมวัสดุประสานต่อกากตะกักร้อยละ30 เทียบกับน้ำหนักกากตะกักรับปริมาณตะกั่วในน้ำสกัด ที่ระยะเวลาบ่มตัว 7 และ 28 วัน เหลือเท่ากับ 4.26 และ 4.21 มก. /ล. ตามลำดับ ซึ่งต่ำกว่าเกณฑ์มาตรฐานคือ 5 มก. /ล. สาเหตุเนื่องจากน้ำสกัดมีค่าพีเอชสูง ตะกั่วอยู่ในรูปที่ละลายได้น้อย จึงทำให้สามารถยึดจับอยู่กับวัสดุประสานได้ดี

จากผลการวิเคราะห์ลักษณะสมบัติของน้ำสกัด พบว่าการใช้ปูนซีเมนต์ ปูนซีเมนต์ผสมโซเดียมซิลไฟด์(10%โดยน้ำหนัก) และปูนซีเมนต์ผสมปูนขาว(1:1โดยน้ำหนัก)ผสมโซเดียมซิลไฟด์(20%โดยน้ำหนัก)เป็นวัสดุประสาน ในอัตราส่วนผสมวัสดุประสานต่อกากตะกักร้อยละ30 เทียบกับน้ำหนักกากตะกักรับ สามารถมีเสถียรภาพยึดเกาะตะกั่วที่มีอยู่ในกากตะกักรับไม่ให้ถูกชะละลายออกมาได้ และการใช้ปูนซีเมนต์ผสมโซเดียมซิลไฟด์(20%โดยน้ำหนัก)เป็นวัสดุประสาน ในอัตราส่วนผสมวัสดุประสานต่อกากตะกักรับต่อกากตะกักร้อยละ20 เทียบกับน้ำหนักกากตะกักรับ ก็สามารถมีเสถียรภาพยึดเกาะตะกั่วที่มีอยู่ในกากตะกักรับไม่ให้ถูกชะละลายออกมาได้ ส่วนการใช้ปูนซีเมนต์ผสมปูนขาว(1:1โดยน้ำหนัก) และปูนซีเมนต์ผสมปูนขาว(1:1โดยน้ำหนัก)ผสมโซเดียมซิลไฟด์(10%โดยน้ำหนัก)เป็นวัสดุประสาน ที่อัตราส่วนผสมวัสดุประสานต่อกากตะกักร้อยละ30 เทียบกับน้ำหนักกากตะกักรับจะมีปริมาณตะกั่วในน้ำสกัดใกล้เคียงกับค่ามาตรฐาน ซึ่งจะนำอัตราส่วนผสมวัสดุประสานต่อกากตะกักร้อยละ30 เทียบกับน้ำหนักกากตะกักรับนี้ ไปแปรค่าเพิ่มขึ้นในขั้นตอนการหาอัตราส่วนผสมวัสดุประสานที่เหมาะสมที่สุดต่อไป ผลของลักษณะสมบัติของน้ำสกัดที่ได้นี้จะนำไปพิจารณาร่วมกับค่ากำลังรับแรงอัด และค่าความหนาแน่น เพื่อหาอัตราส่วนผสมวัสดุประสานเบื้องต้น ไปใช้ในขั้นตอนการหาชนิดและอัตราส่วนผสมวัสดุประสาน ที่เหมาะสมที่สุดต่อไป

สรุปผลการศึกษา การหาชนิดวัสดุประสาน และอัตราส่วนของวัสดุประสานเบื้องต้น

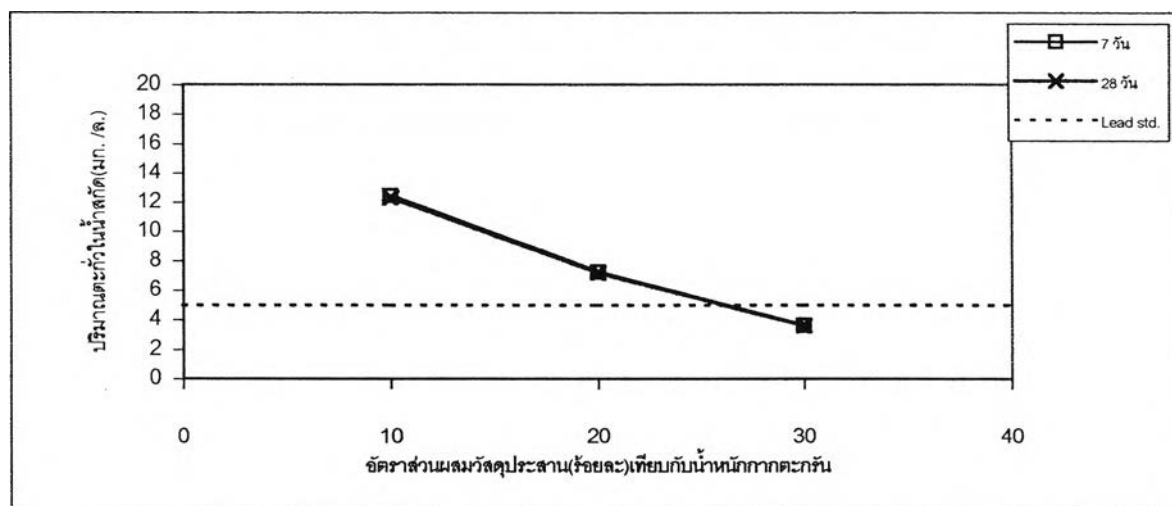
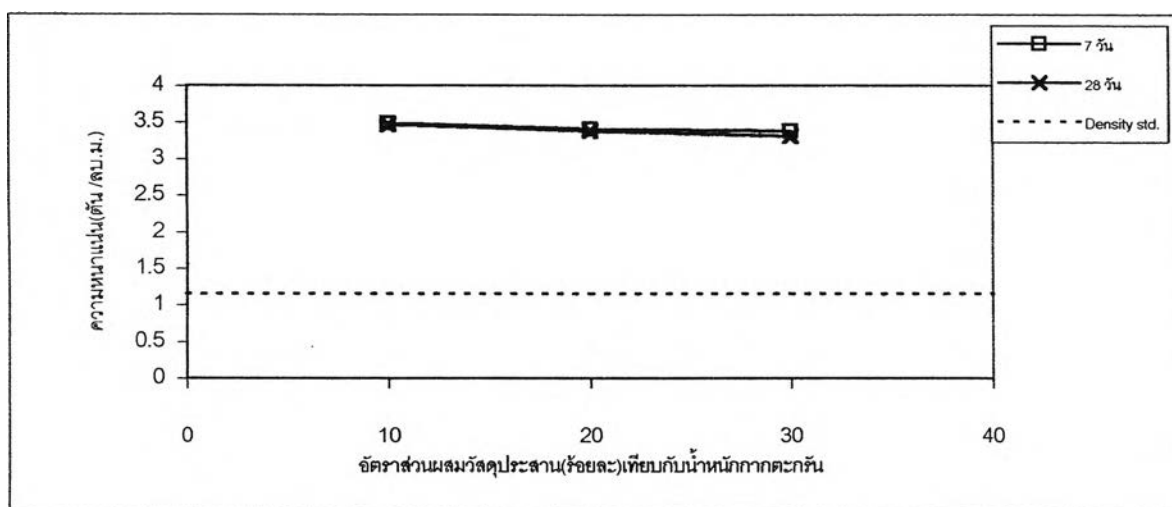
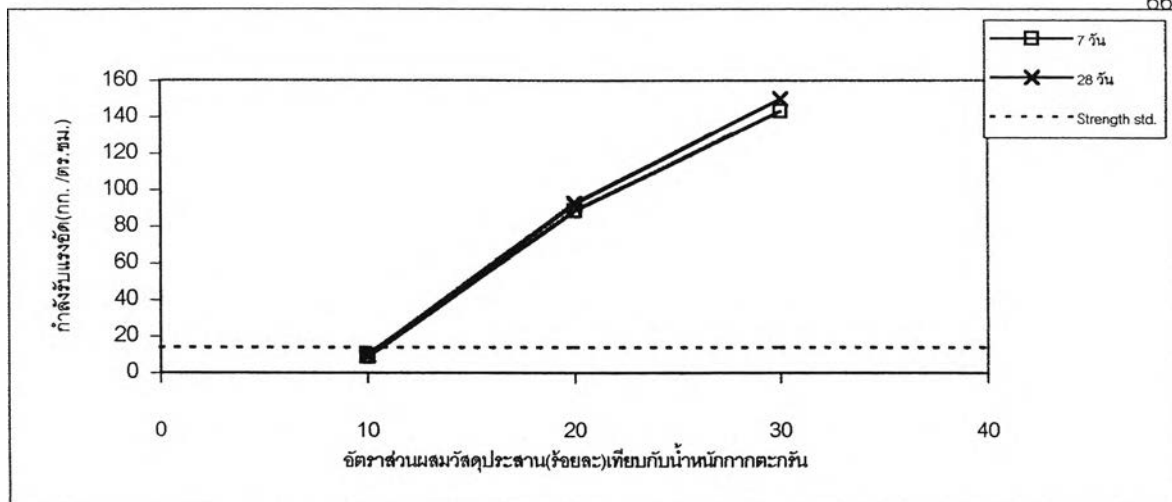
จากผลการวิเคราะห์ ค่ากำลังรับแรงอัด ความหนาแน่น และลักษณะสมบัติของน้ำสกัด เพื่อพิจารณาน้ำอัตราส่วนวัสดุประสานต่อกากตะกอนเบื้องต้น ไปใช้ในขั้นตอนการหาชนิดและอัตราส่วนผสมวัสดุประสานที่เหมาะสมที่สุด ผลการพิจารณาสรุปได้ดังนี้

1. ใช้ปูนซีเมนต์เป็นวัสดุประสาน

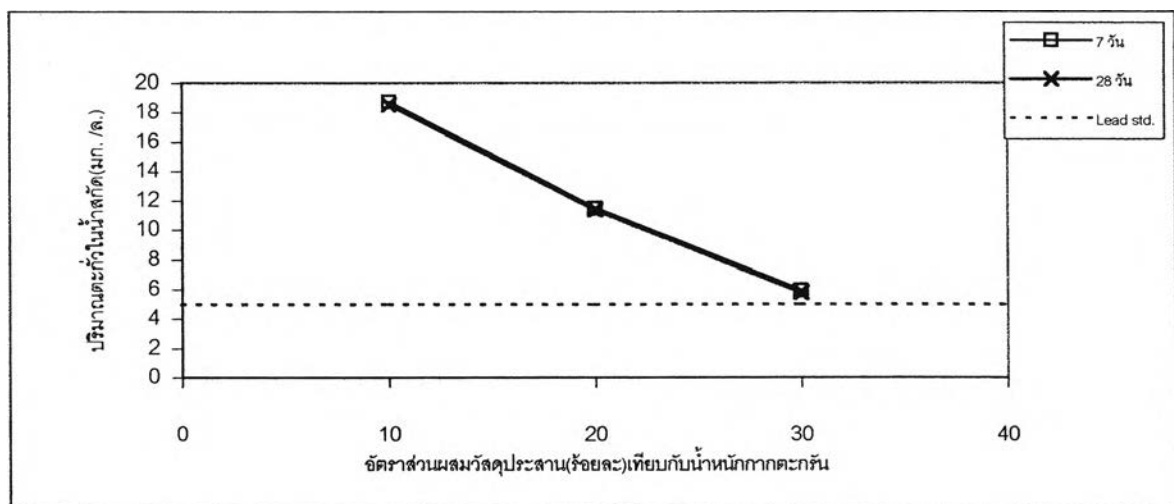
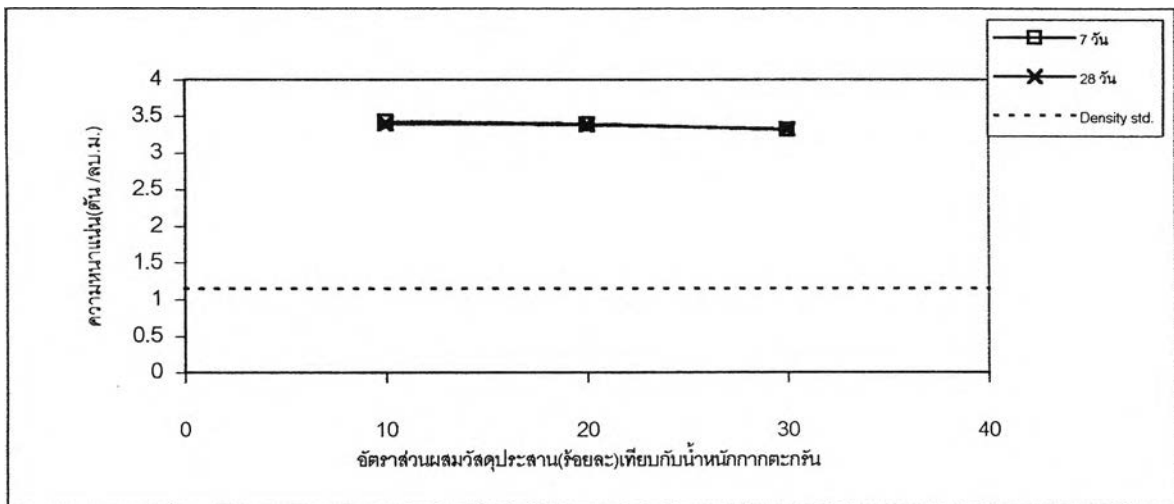
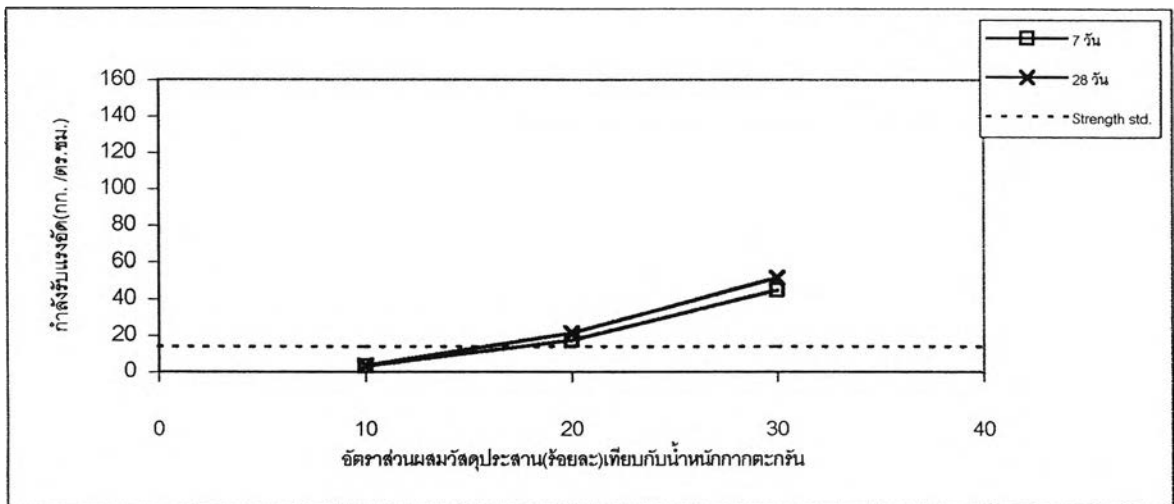
จากการวิเคราะห์ ความสัมพันธ์ระหว่างค่ากำลังรับแรงอัด ความหนาแน่น และปริมาณตะกั่วในน้ำสกัด กับอัตราส่วนผสมวัสดุประสาน(ร้อยละ)เทียบกับน้ำหนักกากตะกอน ดังแสดงในรูปที่ 5.9 พบว่าที่อัตราส่วนวัสดุประสานต่อกากตะกอนร้อยละ 20 เทียบกับน้ำหนักกากตะกอน ก้อนตัวอย่างจะมีค่ากำลังรับแรงอัดและความหนาแน่นสูงกว่าค่ามาตรฐาน แต่เนื่องจากที่อัตราส่วนวัสดุประสานต่อกากตะกอนร้อยละ 30 เทียบกับน้ำหนักกากตะกอน ก้อนตัวอย่างถึงจะมีปริมาณตะกั่วในน้ำสกัดน้อยกว่าค่ามาตรฐานคือ 5 มก. /ล. ดังนั้นจึงใช้ค่าอัตราส่วนวัสดุประสานต่อกากตะกอนร้อยละ 30 เทียบกับน้ำหนักกากตะกอนไปใช้ในขั้นตอนการหาชนิดและอัตราส่วนผสมวัสดุประสานที่เหมาะสมที่สุด โดยแปรค่าอัตราส่วนผสมวัสดุประสานต่อกากตะกอนอีก 4 ค่าคือ ร้อยละ 30 27 25 และ 23 เทียบกับน้ำหนักกากตะกอน

2. ใช้ปูนซีเมนต์ผสมปูนขาว(1:1โดยน้ำหนัก)เป็นวัสดุประสาน

จากการวิเคราะห์ ความสัมพันธ์ระหว่างค่ากำลังรับแรงอัด ความหนาแน่น และปริมาณตะกั่วในน้ำสกัด กับอัตราส่วนผสมวัสดุประสาน(ร้อยละ)เทียบกับน้ำหนักกากตะกอน ดังแสดงในรูปที่ 5.10 พบว่าที่อัตราส่วนผสมวัสดุประสานต่อกากตะกอนร้อยละ 20 เทียบกับน้ำหนักกากตะกอน ก้อนตัวอย่างจะมีค่ากำลังรับแรงอัด และความหนาแน่น สูงกว่าค่ามาตรฐาน แต่เนื่องจากที่อัตราส่วนวัสดุประสานต่อกากตะกอนร้อยละ 30 เทียบกับน้ำหนักกากตะกอน ก้อนตัวอย่างถึงจะมีปริมาณตะกั่วในน้ำสกัดใกล้เคียงกับค่ามาตรฐานคือ 5 มก. /ล. ดังนั้นจึงใช้ค่าอัตราส่วนผสมวัสดุประสานต่อกากตะกอนร้อยละ 30 เทียบกับน้ำหนักกากตะกอน ไปใช้ในการหาชนิดและอัตราส่วนผสมวัสดุประสานที่เหมาะสมที่สุด โดยแปรค่าอัตราส่วนผสมวัสดุประสานต่อกากตะกอนอีก 4 ค่าคือ ร้อยละ 30 33 35 และ 37 เทียบกับน้ำหนักกากตะกอน



รูปที่ 5.9 แสดงความสัมพันธ์ระหว่างกําลังรับแรงอัด ความหนาแน่น และปริมาณตะกั่วในน้ำสกัดกับอัตราส่วนผสมวัสดุประสาน (ร้อยละ) เทียบกับน้ำหนักกากตะกอน จากการใช้ปูนซีเมนต์เป็นวัสดุประสาน ในขั้นตอนการหาอัตราส่วนผสมวัสดุประสานเบื้องต้น



รูปที่ 5.10 แสดงความสัมพันธ์ระหว่างก้ำลึงรับแรงอัด ความหนาแน่น และปริมาณตะกั่วในน้ำสกัดกับอัตราส่วนผสมวัสดุประสาน(ร้อยละ) เทียบกับน้ำหนักกากตะกอน จากการใช้ปูนซีเมนต์ผสมปูนขาว(1:1)เป็นวัสดุประสาน ในขั้นตอนการหาอัตราส่วนผสมวัสดุประสานเบื้องต้น

3. ใช้ปูนซีเมนต์ผสมโซเดียมซิลไฟต์(10%โดยน้ำหนัก)เป็นวัสดุประสาน

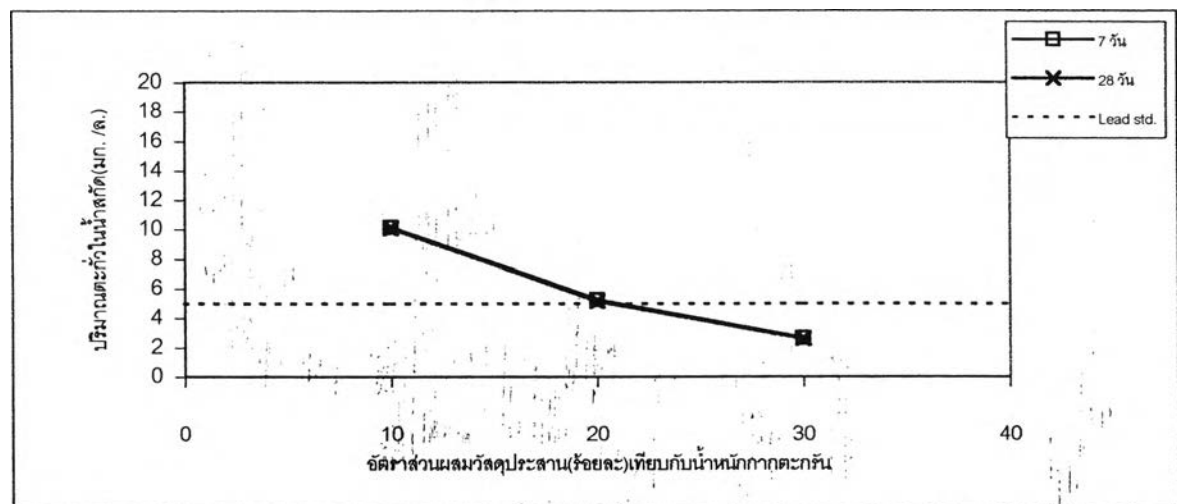
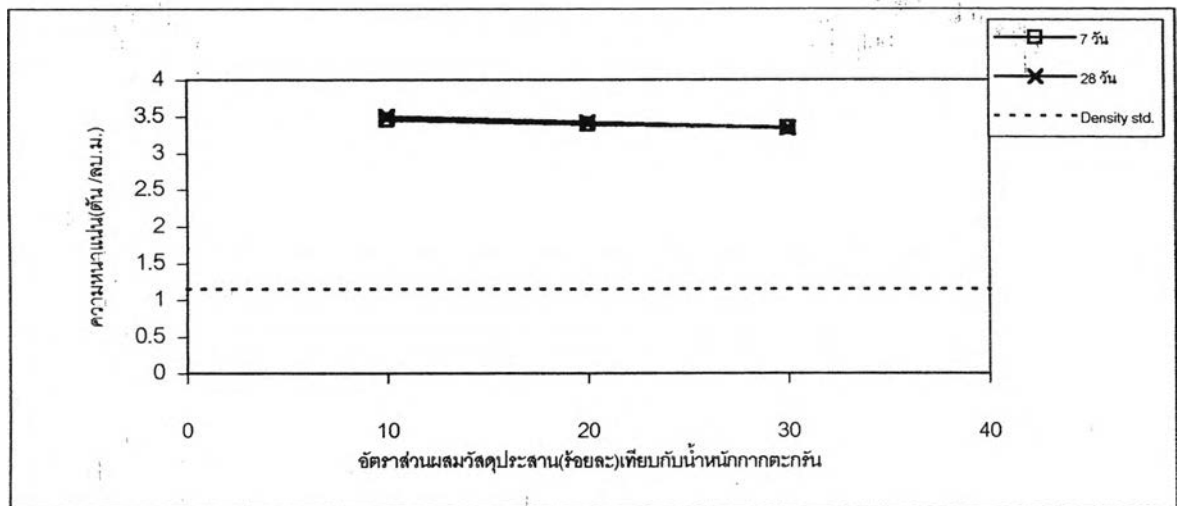
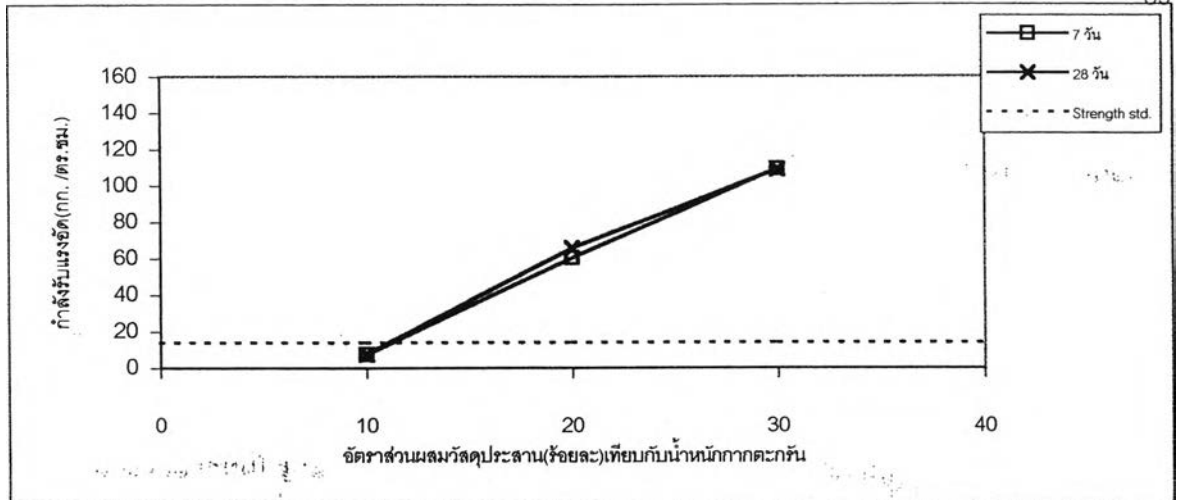
จากการวิเคราะห์ ความสัมพันธ์ระหว่างค่ากำลังรับแรงอัด ความหนาแน่น และปริมาณตะกั่วในน้ำสกัด กับอัตราส่วนผสมวัสดุประสาน(ร้อยละ)เทียบกับน้ำหนักกากตะกั่ว ดังแสดงในรูปที่5.11 พบว่าที่อัตราส่วนผสมวัสดุประสานต่อกากตะกั่วร้อยละ20 เทียบกับน้ำหนักกากตะกั่ว ก้อนตัวอย่างจะมีค่ากำลังรับแรงอัด และความหนาแน่นสูงกว่าค่ามาตรฐาน แต่เนื่องจากที่อัตราส่วนผสมวัสดุประสานต่อกากตะกั่วร้อยละ30 เทียบกับน้ำหนักกากตะกั่ว ก้อนตัวอย่างถึงจะมีปริมาณตะกั่วในน้ำสกัดน้อยกว่าค่ามาตรฐานคือ 5 มก. /ล. ดังนั้นจึงใช้ค่าอัตราส่วนผสมวัสดุประสานต่อกากตะกั่วร้อยละ30 เทียบกับน้ำหนักกากตะกั่ว ไปใช้ในขั้นตอนการหาชนิด และอัตราส่วนผสมวัสดุประสานที่เหมาะสมที่สุด โดยแปรค่าอัตราส่วนผสมวัสดุประสานต่อกากตะกั่วอีก 4 ค่าคือ ร้อยละ 30 27 25 และ23 เทียบกับน้ำหนักกากตะกั่ว

4. ใช้ปูนซีเมนต์ผสมโซเดียมซิลไฟต์(20%โดยน้ำหนัก)เป็นวัสดุประสาน

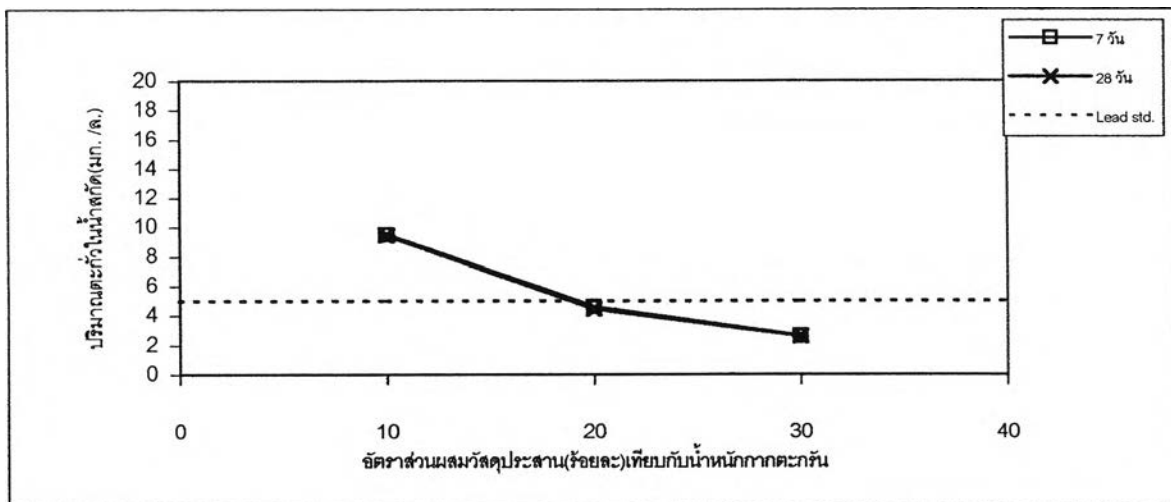
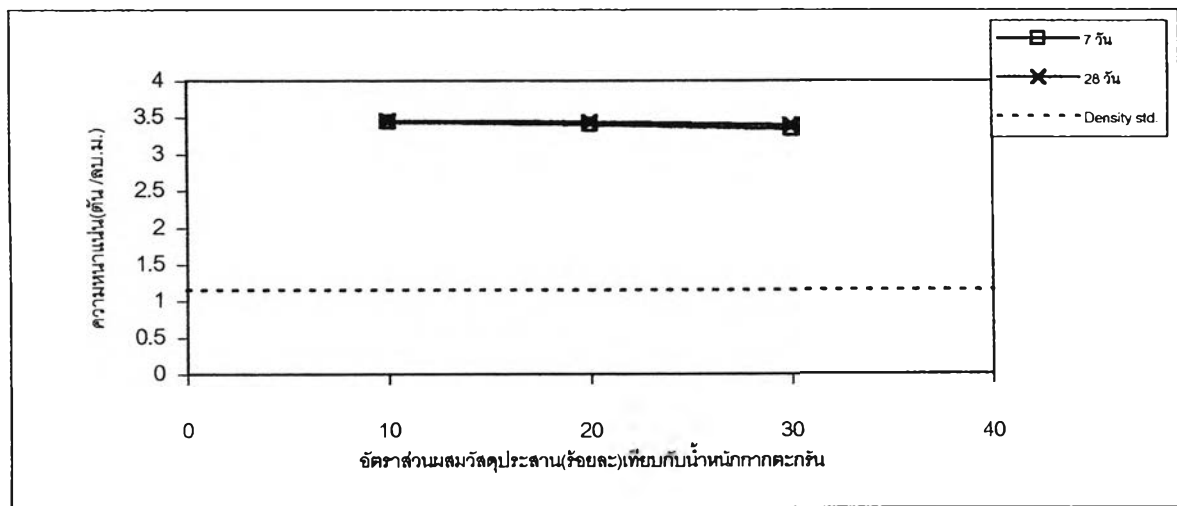
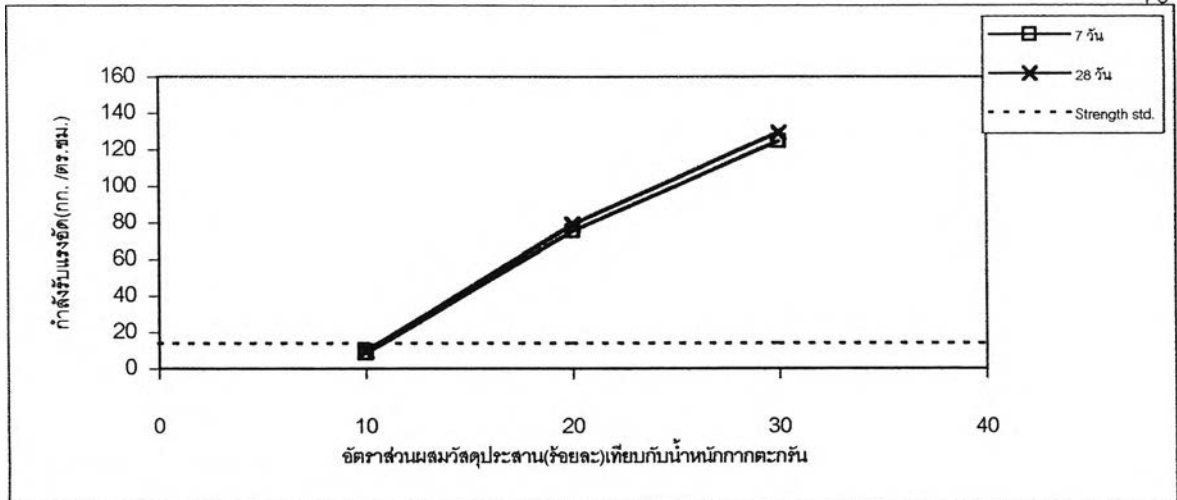
จากการวิเคราะห์ ความสัมพันธ์ระหว่างค่ากำลังรับแรงอัด ความหนาแน่น และปริมาณตะกั่วในน้ำสกัด กับอัตราส่วนผสมวัสดุประสาน(ร้อยละ)เทียบกับน้ำหนักกากตะกั่ว ดังแสดงในรูปที่5.12 พบว่าที่อัตราส่วนผสมวัสดุประสานต่อกากตะกั่วร้อยละ20 เทียบกับน้ำหนักกากตะกั่ว ก้อนตัวอย่างจะมีค่ากำลังรับแรงอัด ความหนาแน่น และปริมาณตะกั่วในน้ำสกัดเป็นไปตามค่ามาตรฐานที่กำหนดไว้ ดังนั้นจึงใช้ค่าอัตราส่วนผสมวัสดุประสานต่อกากตะกั่วร้อยละ20 เทียบกับน้ำหนักกากตะกั่ว ไปใช้ในขั้นตอนการหาชนิดและอัตราส่วนผสมวัสดุประสานที่เหมาะสมที่สุด โดยแปรค่าอัตราส่วนผสมวัสดุประสานต่อกากตะกั่วอีก 4 ค่าคือ ร้อยละ 20 17 15 และ13 เทียบกับน้ำหนักกากตะกั่ว

5. ใช้ปูนซีเมนต์ผสมปูนขาว(1:1โดยน้ำหนัก) ผสมโซเดียมซิลไฟต์(10%โดยน้ำหนัก)เป็นวัสดุประสาน

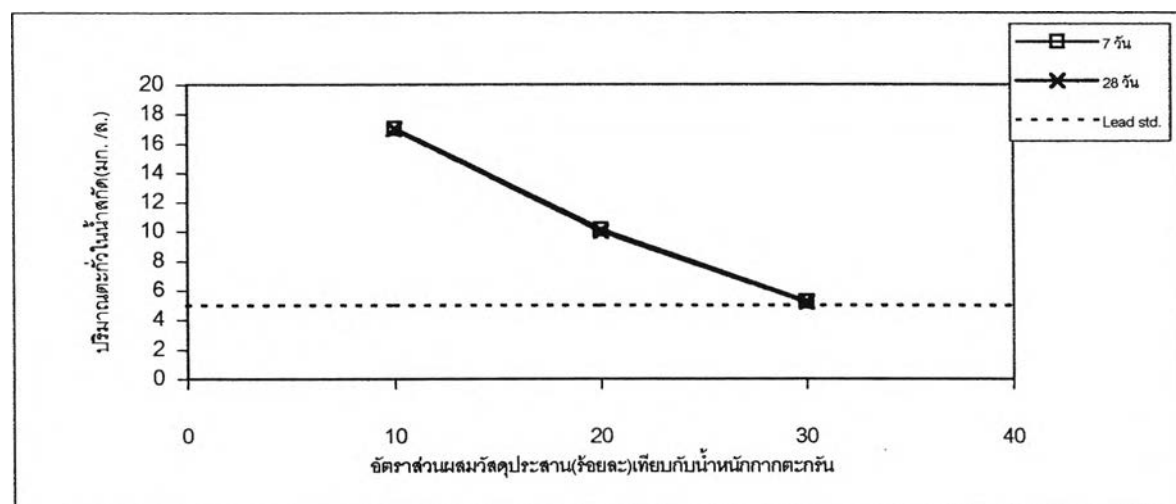
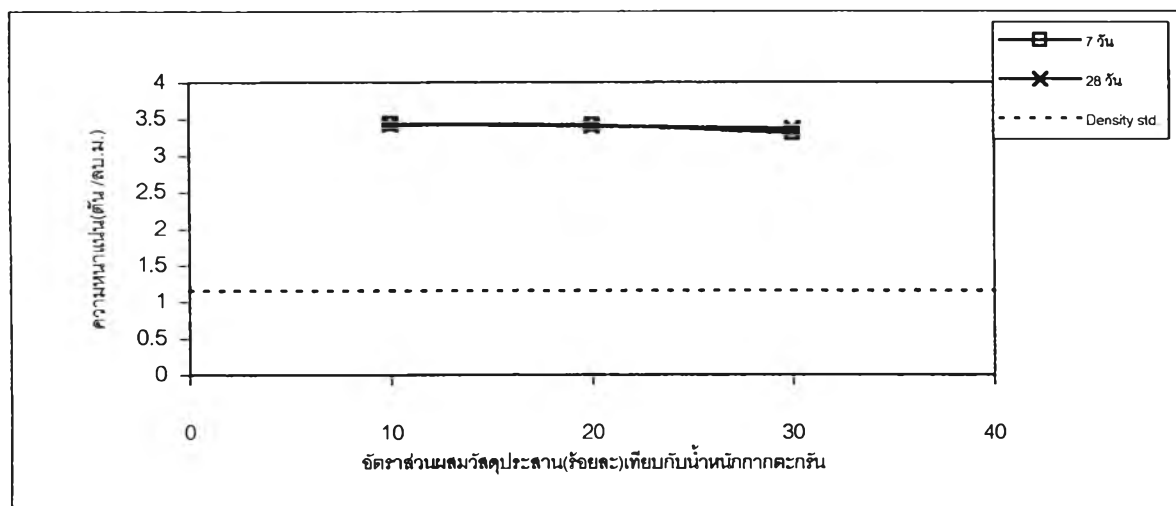
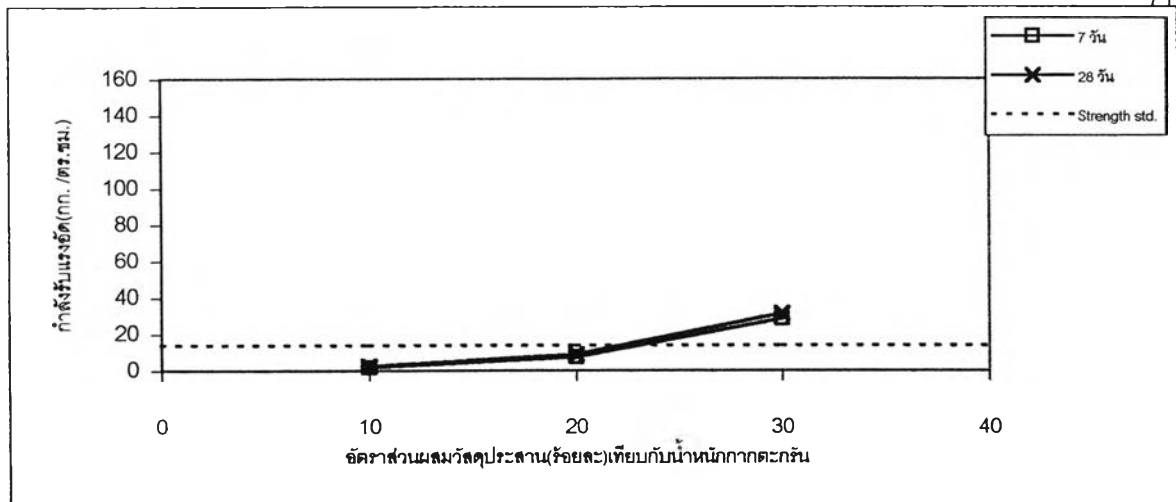
จากการวิเคราะห์ ความสัมพันธ์ระหว่างค่ากำลังรับแรงอัด ความหนาแน่น และปริมาณตะกั่วในน้ำสกัด กับอัตราส่วนผสมวัสดุประสาน(ร้อยละ)เทียบกับน้ำหนักกากตะกั่ว ดังแสดงในรูปที่5.13 พบว่าที่อัตราส่วนผสมวัสดุประสานต่อกากตะกั่วร้อยละ30 เทียบกับน้ำหนักกากตะกั่ว ก้อนตัวอย่างจะมีค่ากำลังรับแรงอัด และความหนาแน่น เป็นไปตามค่ามาตรฐานที่กำหนดไว้ ส่วนปริมาณ



รูปที่ 5.11 แสดงความสัมพันธ์ระหว่างกําลังรับแรงอัด ความหนาแน่น และปริมาณตะกั่วในน้ำสกัดกับอัตราส่วนผสมวัสดุประสาน (ร้อยละ) เทียบกับน้ำหนักกากตะกอน จากการใช้ปูนซีเมนต์ผสมโซเดียมซิลไฟต์ 10% เป็นวัสดุประสาน ในขั้นตอนการหาอัตราส่วนผสมวัสดุประสานเบื้องต้น



รูปที่ 5.12 แสดงความสัมพันธ์ระหว่างก้ำลึงรับแรงอัด ความหนาแน่น และปริมาณตะกั่วในน้ำสกัดกับอัตราส่วนผสมวัสดุประสาน(ร้อยละ) เทียบกับน้ำหนักกากตะกั้น จากการใช้ปูนซีเมนต์ผสมโซเดียมซัลไฟด์ 20% เป็นวัสดุประสาน ในขั้นตอนการหาอัตราส่วนผสมวัสดุประสานเบื้องต้น

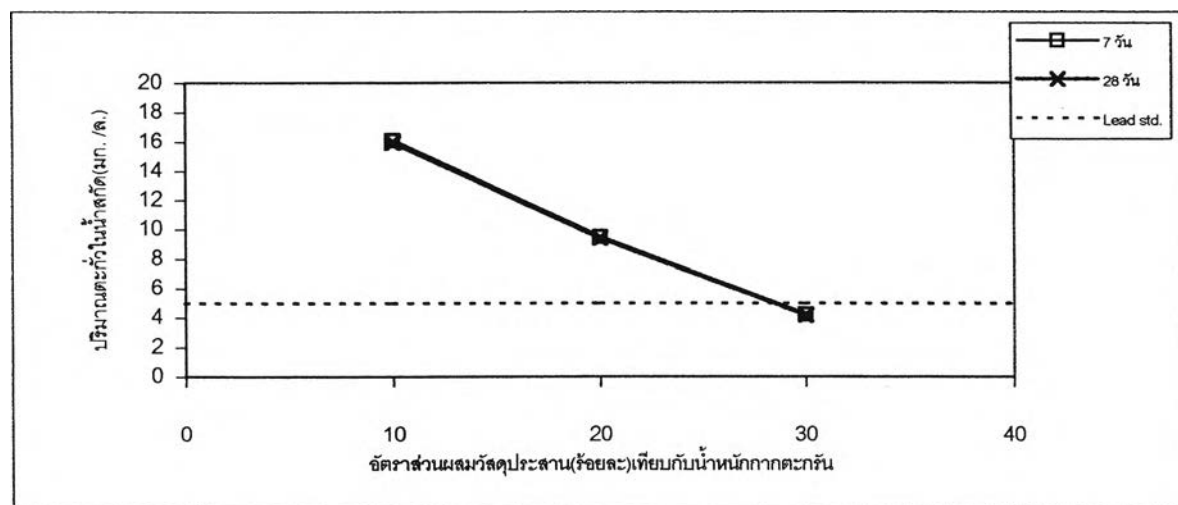
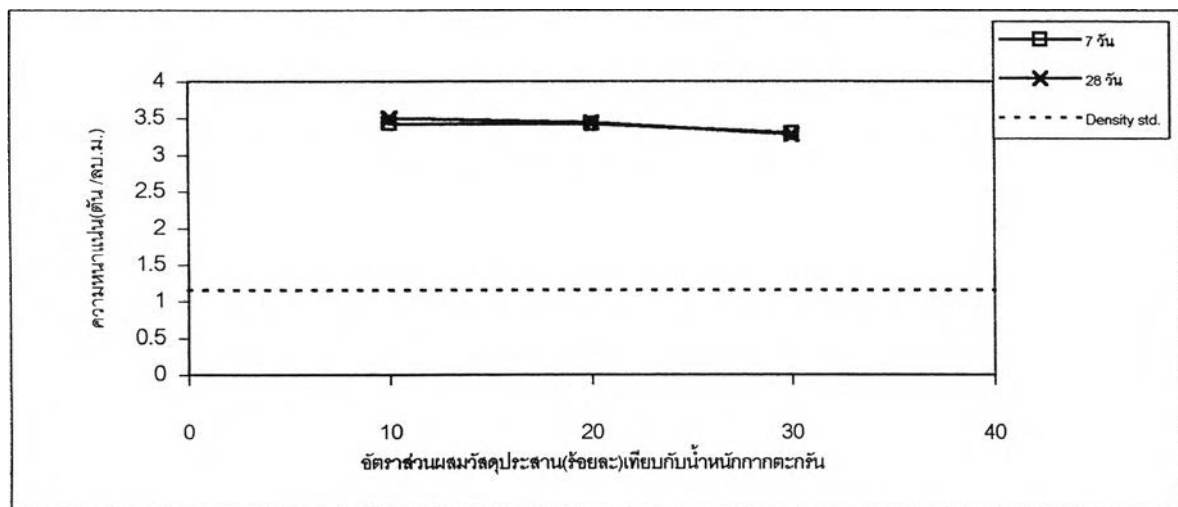
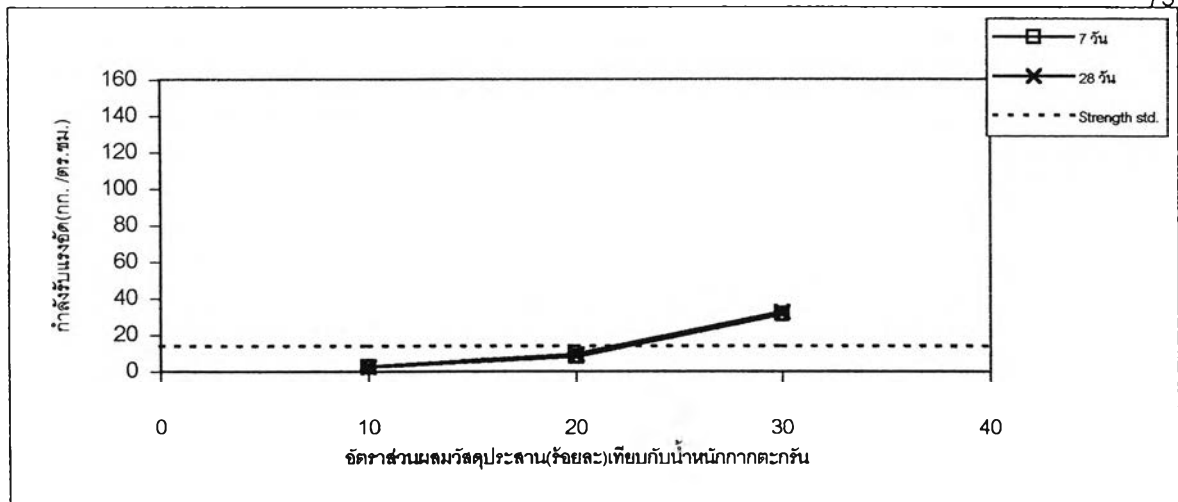


รูปที่ 5.13 แสดงความสัมพันธ์ระหว่างก้ำลึงรับแรงอัด ความหนาแน่น และปริมาณตะกั่วในน้ำสกัดกับอัตราส่วนผสมวัสดุประสาน(ร้อยละ) เทียบกับน้ำหนักกากตะกอน จากการใช้ปูนซีเมนต์ผสมปูนขาว(1:1)ผสมโซเดียมซิลไฟต์ 10% เป็นวัสดุประสาน ในขั้นตอนการหาอัตราส่วนผสมวัสดุประสานเบื้องต้น

ตะกั่วในน้ำสกัดก็จะมีค่าใกล้เคียงกับค่ามาตรฐานคือ 5 มก. /ล. ดังนั้นจึงใช้ดังนั้นจึงใช้ค่าอัตราส่วนผสมวัสดุประสานต่อกากตะกักร้อยละ30 เทียบกับน้ำหนักกากตะกักรัน ไปใช้ในขั้นตอนการหาชนิดและอัตราส่วนผสมวัสดุประสานที่เหมาะสมที่สุด โดยแปรค่าอัตราส่วนผสมวัสดุประสานต่อกากตะกักรันอีก 4 ค่าคือ ร้อยละ 30 33 35 และ37 เทียบกับน้ำหนักกากตะกักรัน

6. ใช้ปูนซีเมนต์ผสมปูนขาว(1:1โดยน้ำหนัก) ผสมโซเดียมซิลไฟต์(20%โดยน้ำหนัก)เป็นวัสดุประสาน

จากการวิเคราะห์ ความสัมพันธ์ระหว่างค่ากำลังรับแรงอัด ความหนาแน่น และปริมาณตะกั่วในน้ำสกัด กับอัตราส่วนผสมวัสดุประสาน(ร้อยละ)เทียบกับน้ำหนักกากตะกักรัน ดังแสดงในรูปที่5.14 พบว่าที่อัตราส่วนวัสดุประสานต่อกากตะกักรันร้อยละ30 เทียบกับน้ำหนักกากตะกักรัน ก้อนตัวอย่างจะมีค่ากำลังรับแรงอัด ความหนาแน่น และปริมาณตะกั่วในน้ำสกัดเป็นไปตามค่ามาตรฐานที่กำหนดไว้ ดังนั้นจึงใช้ค่าอัตราส่วนผสมวัสดุประสานต่อกากตะกักรันร้อยละ30 เทียบกับน้ำหนักกากตะกักรัน ไปใช้ในขั้นตอนการหาชนิดและอัตราส่วนผสมวัสดุประสานที่เหมาะสมที่สุด โดยแปรค่าอัตราส่วนผสมวัสดุประสานต่อกากตะกักรันอีก 4 ค่าคือ ร้อยละ 30 27 25 และ23 เทียบกับน้ำหนักกากตะกักรัน



รูปที่ 5.14 แสดงความสัมพันธ์ระหว่างกําลังรับแรงอัด ความหนาแน่น และปริมาณตะกั่วในน้ำสกัดกับอัตราส่วนผสมวัสดุประสาน(ร้อยละ) เทียบกับน้ำหนักกากตะกอน จากการใช้ปูนซีเมนต์ผสมปูนขาว(1:1)ผสมโซเดียมซิลไฟต์ 20% เป็นวัสดุประสาน ในขั้นตอนการหาอัตราส่วนผสมวัสดุประสานเบื้องต้น

5.3 ผลการศึกษา การหาชนิดและอัตราส่วนผสมวัสดุประสานที่เหมาะสมที่สุด ในการทำเสถียรกากตะกอนจากโรงหลอมแบดเตอรีเก่า

จากการศึกษาการทำเสถียรกากตะกอนจากโรงหลอมแบดเตอรีเก่า ด้วยการทำให้เป็นก้อนเพื่อหาชนิดและอัตราส่วนผสมวัสดุประสานที่เหมาะสมที่สุด โดยการนำอัตราส่วนผสมวัสดุประสานของแต่ละชนิดวัสดุประสานที่ได้จากผลการศึกษาการหาชนิดและอัตราส่วนผสมวัสดุประสานเบื้องต้นมาทำการแปรเปลี่ยนอัตราส่วนผสม เพื่อให้ได้ชนิดและอัตราส่วนผสมของวัสดุประสานที่เหมาะสมที่สุด โดยการใช้ปูนซีเมนต์ ปูนซีเมนต์ผสมโซเดียมซัลไฟด์ 10% และปูนซีเมนต์ผสมปูนขาว(1:1)ผสมโซเดียมซัลไฟด์ 20% เป็นวัสดุประสาน ที่อัตราส่วนผสมวัสดุประสานร้อยละ 23 25 27 และ 30 การใช้ปูนซีเมนต์ผสมปูนขาว(1:1) และปูนซีเมนต์ผสมปูนขาว(1:1)ผสมโซเดียมซัลไฟด์ 10% เป็นวัสดุประสาน ที่อัตราส่วนผสมวัสดุประสานร้อยละ 30 33 35 และ 37 การใช้ปูนซีเมนต์ผสมโซเดียมซัลไฟด์ 20% เป็นวัสดุประสาน ที่อัตราส่วนผสมวัสดุประสานร้อยละ 13 15 17 และ 20 โดยใช้อัตราส่วนน้ำต่อวัสดุประสาน 0.5 และทำการบ่มก้อนตัวอย่างเป็นเวลา 7 และ 28 วัน จากนั้นนำก้อนตัวอย่างมาทดสอบกำลังรับแรงอัด ความหนาแน่น และลักษณะสมบัติของน้ำสกัด ผลการศึกษารูปได้ดังนี้

1. กำลังรับแรงอัด

จากการทดสอบหาค่ากำลังรับแรงอัด ซึ่งทดสอบตามมาตรฐาน ASTM C 109-86 ของก้อนตัวอย่างที่ผ่านการบ่มเป็นเวลา 7 และ 28 วัน ผลการทดสอบกำลังรับแรงอัดของกากตะกอนที่ผ่านการทำให้เป็นก้อนแข็งด้วยวัสดุประสานชนิดต่างๆ แสดงดังตารางที่ 5.9 และรูปที่ 5.15

1.1 ใช้ปูนซีเมนต์เป็นวัสดุประสาน

กากตะกอนที่ทำให้เป็นก้อนแข็งด้วยการใช้ปูนซีเมนต์เป็นวัสดุประสาน โดยใช้อัตราส่วนผสมปูนซีเมนต์เท่ากับร้อยละ 23 เทียบกับน้ำหนักกากตะกอน ที่ระยะเวลาบ่มตัว 7 และ 28 วัน จะมีค่ากำลังรับแรงอัดเฉลี่ยเท่ากับ 106.33 และ 108.67 กก./ตร.ซม. ตามลำดับ และเมื่อเพิ่มอัตราส่วนผสมปูนซีเมนต์เป็นร้อยละ 25 27 และ 30 เทียบกับน้ำหนักกากตะกอน กำลังรับแรงอัดยังคงมีแนวโน้มสูงขึ้น ซึ่งค่ากำลังรับแรงอัดทั้งหมดที่ได้นี้มีค่าเกินมาตรฐานที่กำหนดไว้คือ 14 กก./ตร.ซม.

ตารางที่ 5.9 ค่ากำลังรับแรงอัด และความหนาแน่น ของกากตะก้นจากโรงหลอมแบดเตอรีเก่า ที่ทำให้เป็นก้อนด้วยวัสดุประสานชนิดต่างๆ จากการทดลองหาชนิด และอัตราส่วนผสมวัสดุประสานที่เหมาะสมที่สุด

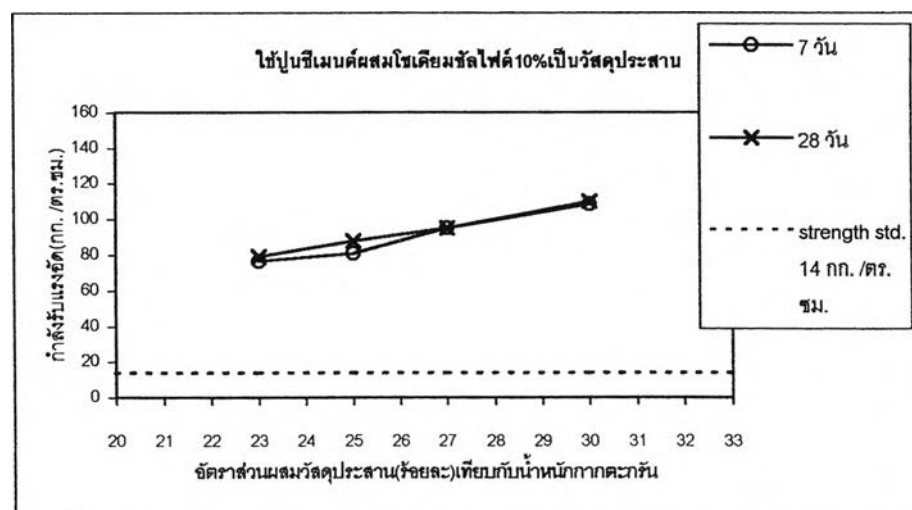
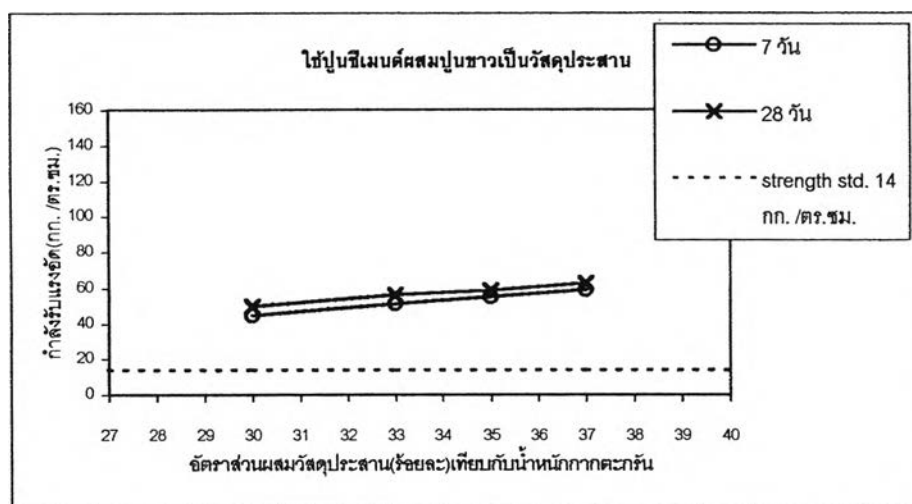
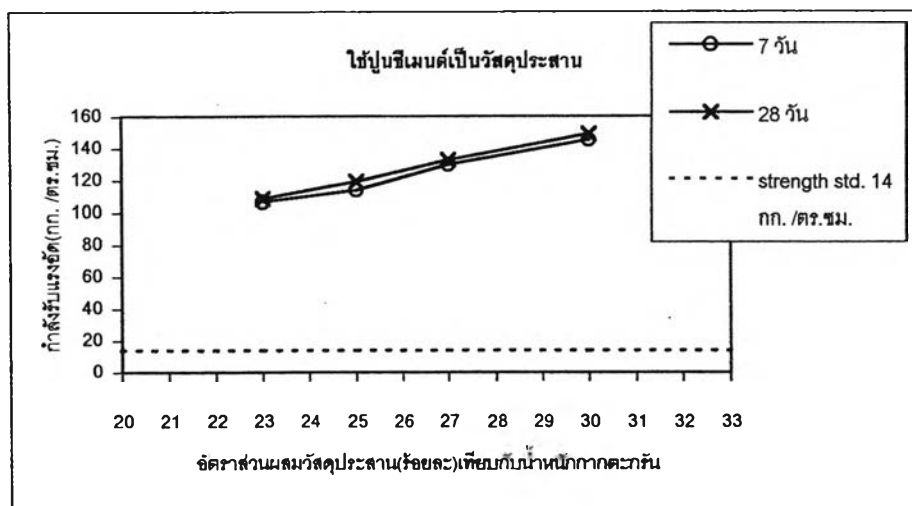
วัสดุประสานและอัตราส่วนผสม(ร้อยละ)เทียบกับ น้ำหนักกากตะก้น	กำลังรับแรงอัด(กก. /ตร.ซม.)		ความหนาแน่น(ตัน /ลบ.ม.)	
	ระยะเวลาบ่ม	ระยะเวลาบ่ม	ระยะเวลาบ่ม	ระยะเวลาบ่ม
	7 วัน	28 วัน	7 วัน	28 วัน
1.ปูนซีเมนต์				
ร้อยละ 23	106.33	108.67	3.40	3.36
ร้อยละ 25	114.00	119.33	3.40	3.35
ร้อยละ 27	129.67	132.67	3.39	3.33
ร้อยละ 30	145.33	149.00	3.38	3.30
2.ปูนซีเมนต์ผสมปูนขาว(1:1 โดยน้ำหนัก)				
ร้อยละ 30	44.67	49.67	3.32	3.32
ร้อยละ 33	51.00	56.33	3.31	3.33
ร้อยละ 35	55.33	58.67	3.31	3.32
ร้อยละ 37	59.00	62.67	3.30	3.29
3.ปูนซีเมนต์ผสมโซเดียมซัลไฟด์ (10% โดยน้ำหนัก)				
ร้อยละ 23	76.00	78.67	3.39	3.40
ร้อยละ 25	80.67	87.33	3.39	3.38
ร้อยละ 27	94.67	95.00	3.37	3.35
ร้อยละ 30	108.33	109.67	3.35	3.34
4.ปูนซีเมนต์ผสมโซเดียมซัลไฟด์ (20% โดยน้ำหนัก)				
ร้อยละ 13	37.00	38.00	3.43	3.45
ร้อยละ 15	49.00	50.67	3.43	3.41
ร้อยละ 17	62.33	62.67	3.42	3.42
ร้อยละ 20	73.67	79.33	3.41	3.41
5.ปูนซีเมนต์ผสมปูนขาว(1:1) ผสมโซเดียมซัลไฟด์ (10% โดยน้ำหนัก)				
ร้อยละ 30	29.33	32.00	3.31	3.33
ร้อยละ 33	35.67	38.67	3.30	3.29
ร้อยละ 35	38.67	40.33	3.30	3.28
ร้อยละ 37	42.33	44.00	3.29	3.27

ตารางที่ 5.9 (ต่อ)

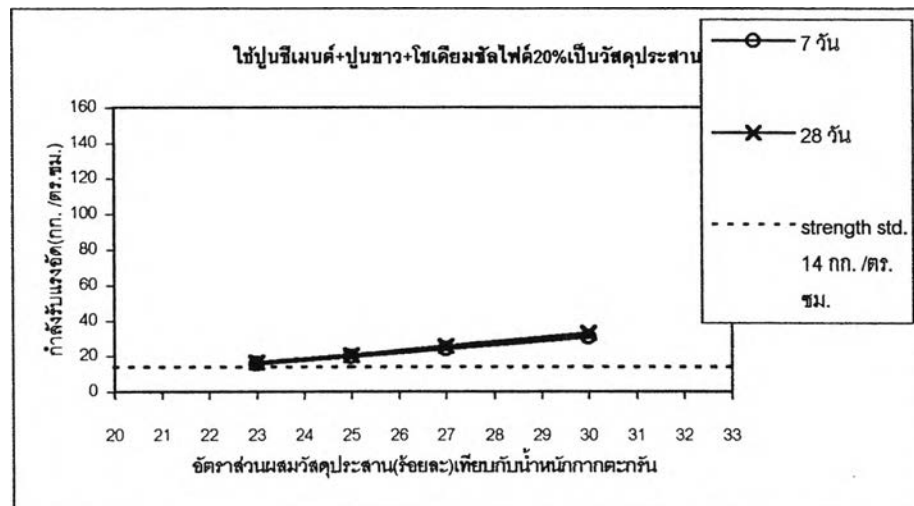
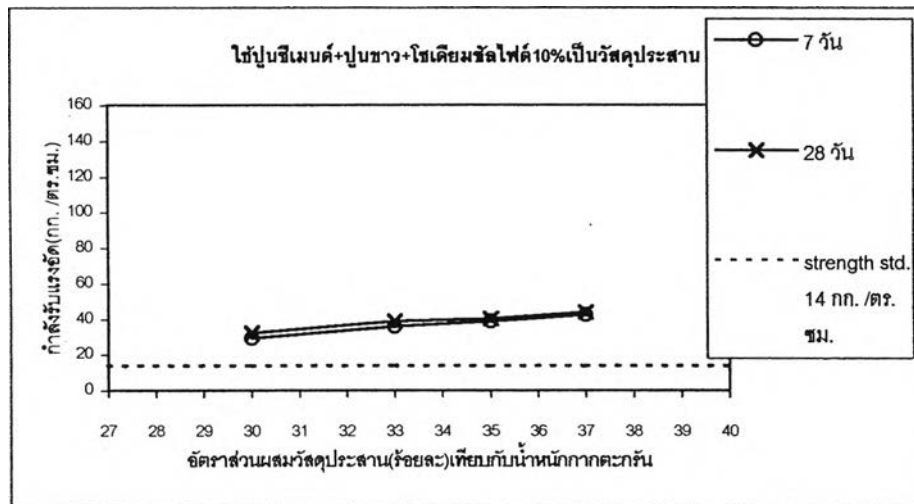
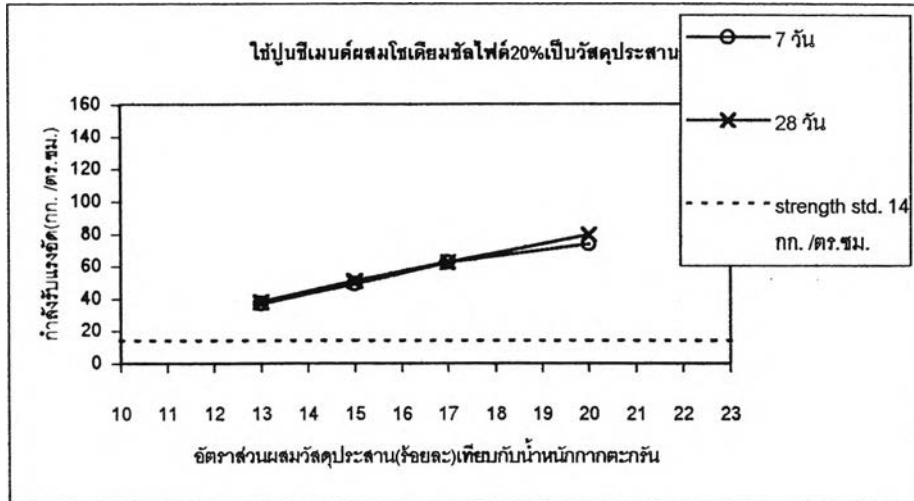
วัสดุประสานและอัตราส่วนผสม(ร้อยละ)เทียบกับ น้ำหนักกากตะกอน	กำลังรับแรงอัด(กก. /ตร.ซม.)		ความหนาแน่น(ตัน /ลบ.ม.)	
	ระยะเวลาบ่ม	ระยะเวลาบ่ม	ระยะเวลาบ่ม	ระยะเวลาบ่ม
	7 วัน	28 วัน	7 วัน	28 วัน
6.ปูนซีเมนต์ผสมปูนขาว(1:1) ผสมโซเดียมซิลไฟด์ (20% โดยน้ำหนัก)				
ร้อยละ 23	15.67	16.33	3.39	3.39
ร้อยละ 25	19.67	20.33	3.36	3.35
ร้อยละ 27	24.33	25.67	3.34	3.33
ร้อยละ 30	30.67	33.00	3.30	3.31
ค่ามาตรฐาน	> 14 กก. /ตร.ซม. *		> 1.15 ตัน /ลบ.ม. **	

* เกณฑ์มาตรฐานตามประกาศกรมโรงงานอุตสาหกรรม ฉบับที่ 1(พ.ศ.2531)

** เกณฑ์มาตรฐานตามประกาศกระทรวงอุตสาหกรรม ฉบับที่ 6(พ.ศ.2540)



รูปที่ 5.15 แสดงความสัมพันธ์ระหว่างกำลังรับแรงอัด และอัตราส่วนผสมวัสดุประสานชนิดต่างๆ ในการทำกากตะกอนจากโรงหลอมแบตเตอรี่กำมะถันให้เป็นก้อนแข็ง ในการทดลองหาชนิด และอัตราส่วนผสมวัสดุประสานที่เหมาะสมที่สุด



รูปที่ 5.15(ต่อ) แสดงความสัมพันธ์ระหว่างกำลังรับแรงอัด และอัตราส่วนผสมวัสดุประสาน ชนิดต่างๆ ในการทำกากตะกอนจากโรงหลอมแบตเตอรี่เก่าให้เป็นก้อนแข็ง ในการทดลองหาชนิดและอัตราส่วนผสมวัสดุประสานที่เหมาะสมที่สุด

1.2 ใช้ปูนซีเมนต์ผสมปูนขาว(อัตราส่วน1:1โดยน้ำหนัก)เป็นวัสดุประสาน

กากตะกอนที่ทำให้เป็นก้อนแข็งด้วยการใช้ปูนซีเมนต์ผสมปูนขาวเป็นวัสดุประสาน โดยใช้ อัตราส่วนผสมวัสดุประสานเท่ากับร้อยละ30 เทียบกับน้ำหนักกากตะกอน ที่ระยะเวลาบ่มตัว 7 และ 28 วัน จะมีค่ากำลังรับแรงอัดเฉลี่ยเท่ากับ 44.67 และ 49.67 กก. /ตร.ซม. ตามลำดับ และเมื่อเพิ่ม อัตราส่วนผสมปูนซีเมนต์เป็นร้อยละ33 35 และ37 เทียบกับน้ำหนักกากตะกอน กำลังรับแรงอัดยังคงมี แนวโน้มสูงขึ้น ซึ่งค่ากำลังรับแรงอัดทั้งหมดที่ได้นี้มีค่าเกินมาตรฐานที่กำหนดไว้คือ 14 กก. /ตร.ซม.

1.3 ใช้ปูนซีเมนต์ผสมโซเดียมซิลไฟต์(10%โดยน้ำหนัก)เป็นวัสดุประสาน

กากตะกอนที่ทำให้เป็นก้อนแข็งด้วยการใช้ปูนซีเมนต์ผสมโซเดียมซิลไฟต์(10%เทียบกับ น้ำหนักปูนซีเมนต์)เป็นวัสดุประสาน โดยใช้อัตราส่วนผสมวัสดุประสานเท่ากับร้อยละ 23 เทียบกับ น้ำหนักกากตะกอน ที่ระยะเวลาบ่มตัว 7 และ 28 วัน จะมีค่ากำลังรับแรงอัดเฉลี่ยเท่ากับ 76.00 และ 78.67 กก. /ตร.ซม. ตามลำดับ และเมื่อเพิ่มอัตราส่วนผสมปูนซีเมนต์เป็นร้อยละ25 27 และ30 เทียบ กับน้ำหนักกากตะกอน กำลังรับแรงอัดยังคงมีแนวโน้มสูงขึ้น ซึ่งค่ากำลังรับแรงอัดทั้งหมดที่ได้นี้มีค่า เกินมาตรฐานที่กำหนดไว้คือ 14 กก. /ตร.ซม.

1.4 ใช้ปูนซีเมนต์ผสมโซเดียมซิลไฟต์(20%โดยน้ำหนัก)เป็นวัสดุประสาน

กากตะกอนที่ทำให้เป็นก้อนแข็งด้วยการใช้ปูนซีเมนต์ผสมโซเดียมซิลไฟต์(20%เทียบกับ น้ำหนักปูนซีเมนต์)เป็นวัสดุประสาน โดยใช้อัตราส่วนผสมวัสดุประสานเท่ากับร้อยละ 13 เทียบกับ น้ำหนักกากตะกอน ที่ระยะเวลาบ่มตัว 7 และ 28 วัน จะมีค่ากำลังรับแรงอัดเฉลี่ยเท่ากับ 37.00 และ 38.00 กก. /ตร.ซม. ตามลำดับ และเมื่อเพิ่มอัตราส่วนผสมปูนซีเมนต์เป็นร้อยละ15 17 และ20 เทียบ กับน้ำหนักกากตะกอน กำลังรับแรงอัดยังคงมีแนวโน้มสูงขึ้น ซึ่งค่ากำลังรับแรงอัดทั้งหมดที่ได้นี้มีค่า เกินมาตรฐานที่กำหนดไว้คือ 14 กก. /ตร.ซม.

1.5 ใช้ปูนซีเมนต์ผสมปูนขาว(1:1โดยน้ำหนัก)ผสมโซเดียมซิลไฟด์(10%โดยน้ำหนัก) เป็นวัสดุประสาน

กากตะกอนที่ทำให้เป็นก้อนแข็งด้วยการใช้ปูนซีเมนต์ผสมปูนขาว(1:1โดยน้ำหนัก)ผสมโซเดียมซิลไฟด์(10%เทียบกับน้ำหนักปูนซีเมนต์ผสมปูนขาว)เป็นวัสดุประสาน โดยใช้อัตราส่วนผสมวัสดุประสานเท่ากับร้อยละ30 เทียบกับน้ำหนักกากตะกอน ที่ระยะเวลาบ่มตัว 7 และ 28 วัน จะมีค่ากำลังรับแรงอัดเฉลี่ยเท่ากับ 29.33 และ 32.00 กก. /ตร.ซม. ตามลำดับ และเมื่อเพิ่มอัตราส่วนผสมปูนซีเมนต์เป็นร้อยละ33 35 และ37 เทียบกับน้ำหนักกากตะกอน กำลังรับแรงอัดยังคงมีแนวโน้มสูงขึ้น ซึ่งค่ากำลังรับแรงอัดทั้งหมดที่ได้นี้มีค่าเกินมาตรฐานที่กำหนดไว้คือ 14 กก. /ตร.ซม.

1.6 ใช้ปูนซีเมนต์ผสมปูนขาว(1:1โดยน้ำหนัก)ผสมโซเดียมซิลไฟด์(20%โดยน้ำหนัก) เป็นวัสดุประสาน

กากตะกอนที่ทำให้เป็นก้อนแข็งด้วยการใช้ปูนซีเมนต์ผสมปูนขาว(1:1โดยน้ำหนัก)ผสมโซเดียมซิลไฟด์(20%เทียบกับน้ำหนักปูนซีเมนต์ผสมปูนขาว)เป็นวัสดุประสาน โดยใช้อัตราส่วนผสมวัสดุประสานเท่ากับร้อยละ23 เทียบกับน้ำหนักกากตะกอน ที่ระยะเวลาบ่มตัว 7 และ 28 วัน จะมีค่ากำลังรับแรงอัดเฉลี่ยเท่ากับ 15.67 และ 16.33กก. /ตร.ซม. ตามลำดับ และเมื่อเพิ่มอัตราส่วนผสมปูนซีเมนต์เป็นร้อยละ25 27 และ30 เทียบกับน้ำหนักกากตะกอน กำลังรับแรงอัดยังคงมีแนวโน้มสูงขึ้น ซึ่งค่ากำลังรับแรงอัดทั้งหมดที่ได้นี้มีค่าเกินมาตรฐานที่กำหนดไว้คือ 14 กก. /ตร.ซม.

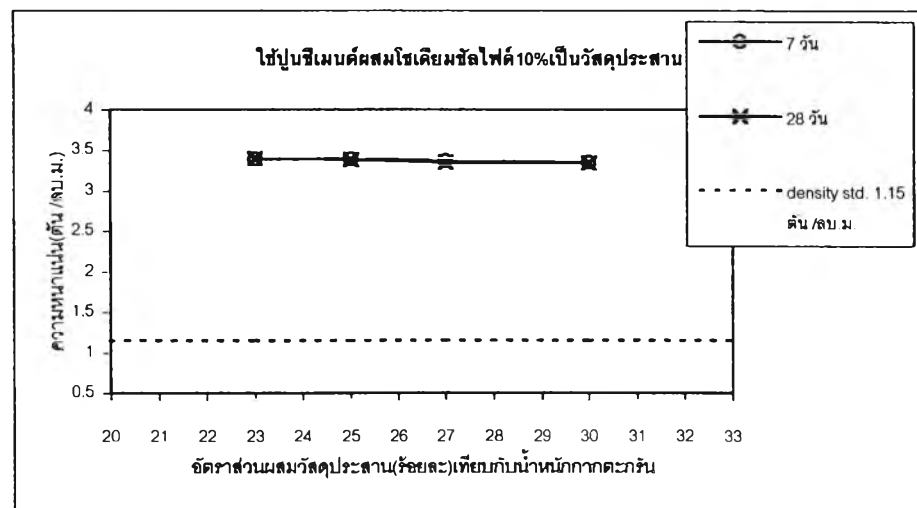
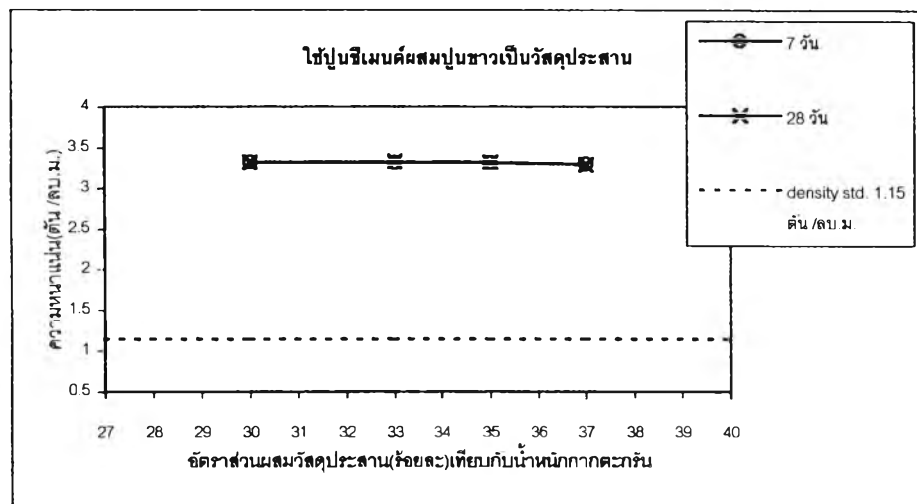
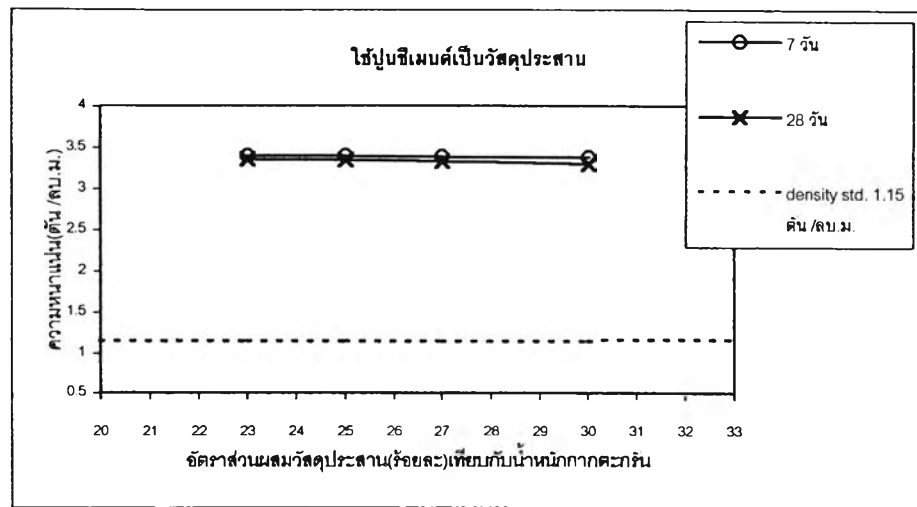
จากผลการทดสอบกำลังรับแรงอัดพบว่า การใช้ปูนซีเมนต์ ปูนซีเมนต์ผสมโซเดียมซิลไฟด์ 10% และปูนซีเมนต์ผสมปูนขาว(1:1)ผสมโซเดียมซิลไฟด์20% เป็นวัสดุประสานในการทำให้กากตะกอนจากโรงหลอมแบตเตอรี่เก่าเป็นก้อนแข็ง ด้วยอัตราส่วนผสมวัสดุประสานร้อยละ23 เทียบกับน้ำหนักกากตะกอน ก็จะสามารถทำให้ก้อนตัวอย่างมีกำลังรับแรงอัดอยู่ในช่วง 15.67 ถึง 108.67 กก. /ตร.ซม. ซึ่งมีค่าเกินค่ามาตรฐานที่กำหนดไว้คือ 14 กก. /ตร.ซม. และการใช้ปูนซีเมนต์ผสมปูนขาว และปูนซีเมนต์ผสมปูนขาว(1:1)ผสมโซเดียมซิลไฟด์10%เป็นวัสดุประสานด้วยอัตราส่วนผสมวัสดุประสานร้อยละ30 เทียบกับน้ำหนักกากตะกอน ก็จะสามารถทำให้ก้อนตัวอย่างมีกำลังรับแรงอัดเกินค่ามาตรฐานที่กำหนดไว้เช่นเดียวกัน ส่วนการใช้ปูนซีเมนต์ผสมโซเดียมซิลไฟด์20% เป็นวัสดุประสาน ด้วยอัตราส่วนผสมวัสดุประสานเพียงร้อยละ13 เทียบกับน้ำหนักกากตะกอน ก็จะสามารถทำ

ให้ก้อนตัวอย่างมีกำลังรับแรงอัดเกินค่ามาตรฐานที่กำหนดไว้ ผลการทดสอบกำลังรับแรงอัดที่ได้นี้ จะนำไปพิจารณาร่วมกับค่าความหนาแน่น และลักษณะสมบัติของน้ำสกัด เพื่อหาชนิดและอัตราส่วนผสมวัสดุประสานที่เหมาะสมที่สุด ในการทำให้กากตะกอนจากโรงหลอมแบดเตอรีเก่าเป็นก้อนแข็ง

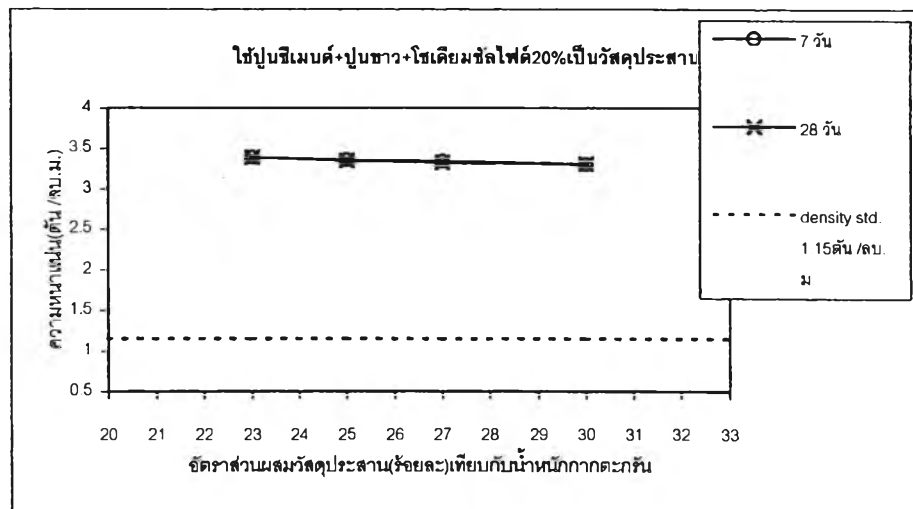
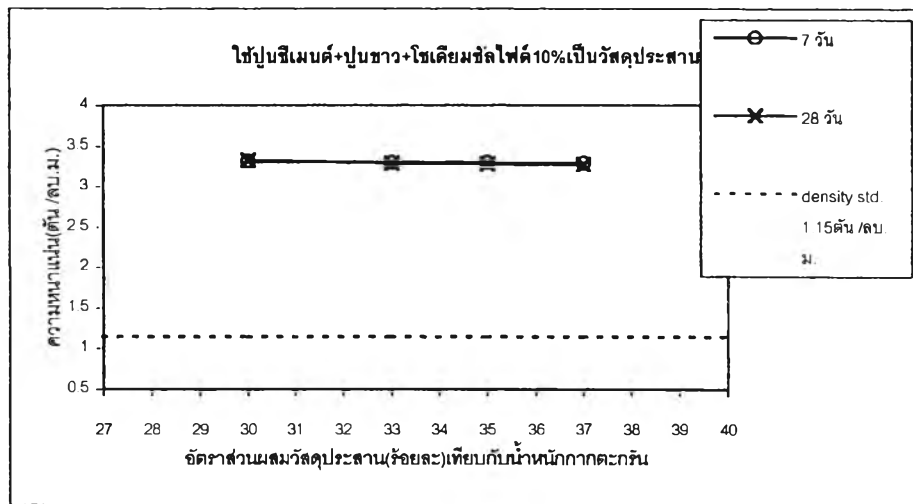
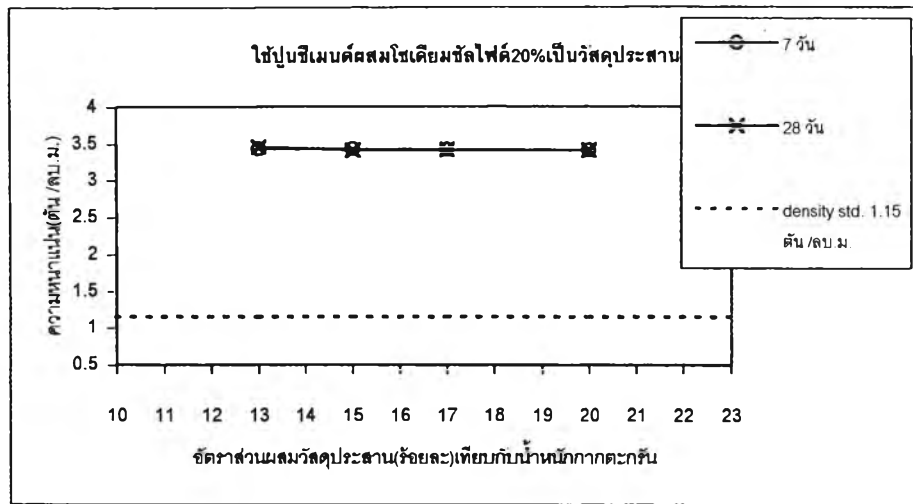
2. ความหนาแน่น

จากการหาค่าความหนาแน่นของก้อนตัวอย่างที่ผ่านการบ่มเป็นระยะเวลา 7 และ 28 วัน ผลการหาค่าความหนาแน่นของกากตะกอนจากโรงหลอมแบดเตอรีเก่า ที่ผ่านการทำให้เป็นก้อนแข็งด้วยวัสดุประสานชนิดต่างๆ แสดงดังตารางที่ 5.9 และรูปที่ 5.16 พบว่าที่อัตราส่วนผสมวัสดุประสานต่างๆ ของแต่ละชนิดวัสดุประสาน ก้อนตัวอย่างมีค่าความหนาแน่นที่ใกล้เคียงกันคืออยู่ในช่วง 3.27 ถึง 3.45 ตัน /ลบ.ม. ซึ่งมีค่าเกินมาตรฐาน คือ 1.15 ตัน /ลบ.ม. โดยเมื่ออัตราส่วนผสมวัสดุประสานเพิ่มขึ้น ความหนาแน่นของก้อนตัวอย่างจะมีค่าลดลง

ดังนั้น การทำให้กากตะกอนจากโรงหลอมแบดเตอรีเก่าเป็นก้อนแข็ง โดยใช้ปูนซีเมนต์ ปูนซีเมนต์ผสมโซเดียมซัลไฟด์ 10% และปูนซีเมนต์ผสมปูนขาว(1:1)ผสมโซเดียมซัลไฟด์ 20% เป็นวัสดุประสาน ที่อัตราส่วนผสมวัสดุประสานร้อยละ 23 เทียบกับน้ำหนักกากตะกอน จะทำให้ก้อนตัวอย่างมีความหนาแน่นเกินค่ามาตรฐานที่กำหนดไว้ การใช้ปูนซีเมนต์ผสมปูนขาวและปูนซีเมนต์ผสมปูนขาว(1:1)ผสมโซเดียมซัลไฟด์ 10% เป็นวัสดุประสาน ที่อัตราส่วนผสมวัสดุประสานร้อยละ 30 เทียบกับน้ำหนักกากตะกอน ก็จะทำให้ก้อนตัวอย่างมีความหนาแน่นเกินค่ามาตรฐานที่กำหนดไว้ ส่วนการใช้ปูนซีเมนต์ผสมโซเดียมซัลไฟด์ 20% เป็นวัสดุประสาน ที่อัตราส่วนผสมวัสดุประสานเพียงร้อยละ 13 เทียบกับน้ำหนักกากตะกอน ก็จะทำให้ก้อนตัวอย่างมีความหนาแน่นเกินค่ามาตรฐานที่กำหนดไว้เช่นเดียวกัน ผลของความหนาแน่นที่ได้นี้จะนำไปพิจารณาร่วมกับ ค่ากำลังรับแรงอัด และลักษณะสมบัติของน้ำสกัด เพื่อหาชนิดและอัตราส่วนผสมวัสดุประสานที่เหมาะสมที่สุด ในการทำให้กากตะกอนจากโรงหลอมแบดเตอรีเก่าเป็นก้อนแข็ง



รูปที่ 5.16 แสดงความสัมพันธ์ระหว่างความหนาแน่น และอัตราส่วนผสมวัสดุประสานชนิดต่างๆ ในการทำกากตะกอนจากโรงหลอมแบดเตอริ์เก่าให้เป็นก้อนแข็ง ในการทดลองหา ชนิดและอัตราส่วนผสมวัสดุประสานที่เหมาะสมที่สุด



รูปที่ 5.16 (ต่อ) แสดงความสัมพันธ์ระหว่างความหนาแน่น และอัตราส่วนผสมวัสดุประสาน ชนิดต่างๆ ในการทำกากตะกอนจากโรงหลอมแบตเตอรี่เก่าให้เป็นก้อนแข็ง ในการทดลองหาชนิดและอัตราส่วนผสมวัสดุประสานที่เหมาะสมที่สุด

3. ลักษณะสมบัติของน้ำสกัด

จากการศึกษาการทำกากตะกอนจากโรงหลอมแบดเตอรีเก่าให้เป็นก้อนแข็ง โดยใช้ปูนซีเมนต์ ปูนซีเมนต์ผสมโซเดียมซัลไฟต์ 10% และปูนซีเมนต์ผสมปูนขาว(1:1)ผสมโซเดียมซัลไฟต์ 20% เป็นวัสดุ ประสาน ที่อัตราส่วนผสมวัสดุประสานร้อยละ 23 25 27 และ 30 การใช้ปูนซีเมนต์ผสมปูนขาว(1:1) และปูนซีเมนต์ผสมปูนขาว(1:1)ผสมโซเดียมซัลไฟต์ 10% เป็นวัสดุประสาน ที่อัตราส่วนผสมวัสดุ ประสานร้อยละ 30 33 35 และ 37 การใช้ปูนซีเมนต์ผสมโซเดียมซัลไฟต์ 20% เป็นวัสดุประสาน ที่อัตรา ส่วนผสมวัสดุประสานร้อยละ 13 15 17 และ 20 โดยใช้อัตราส่วนน้ำต่อวัสดุประสาน 0.5 และทำการ บ่มก้อนตัวอย่างเป็นเวลา 7 และ 28 วัน เพื่อนำมาหาลักษณะสมบัติของน้ำสกัด โดยวิธีการสกัดสาร พารามิเตอร์ที่วิเคราะห์ คือ พีเอช และปริมาณตะกั่วในน้ำสกัด โดยในการวิเคราะห์ปริมาณตะกั่วด้วย เครื่อง Atomic Absorption Spectrophotometer(AA) จะใช้ความยาวคลื่น 217.0 nm

ลักษณะสมบัติของน้ำสกัดจากกากตะกอนจากโรงหลอมแบดเตอรีเก่าที่ทำให้เป็นก้อนแข็ง ด้วยชนิด และอัตราส่วนผสมวัสดุประสานต่างๆ แสดงดังตารางที่ 5.10

3.1 พีเอช

กากตะกอนจากโรงหลอมแบดเตอรีเก่า ที่ผ่านการทำให้เป็นก้อนแข็งและผ่านการบ่มตัว 7 และ 28 วัน วิเคราะห์ลักษณะสมบัติของน้ำสกัด ด้วยวิธีการสกัดตามประกาศกระทรวงอุตสาหกรรม ฉบับที่ 6 (พ.ศ. 2540) พบว่าพีเอชของน้ำสกัดมีค่าระหว่าง 10.87 ถึง 11.80 ซึ่งแสดงว่าน้ำสกัดมี ลักษณะเป็นด่าง เนื่องจากแคลเซียมไฮดรอกไซด์จากปฏิกิริยาไฮเดรชันของปูนซีเมนต์ เมื่อใช้ปูน ซีเมนต์ผสมปูนขาวเป็นวัสดุประสานค่าพีเอชของน้ำสกัดจะเพิ่มขึ้น เนื่องจากองค์ประกอบออกไซด์ของ ปูนขาวซึ่งรวมกับน้ำกลายเป็นรูปไฮดรอกไซด์ ส่วนก้อนตัวอย่างที่เติมโซเดียมซัลไฟต์ในวัสดุประสานมี ค่าพีเอชใกล้เคียงกับก้อนตัวอย่างที่ไม่ได้เติม และเมื่ออัตราส่วนผสมของวัสดุประสานเพิ่มขึ้นค่าพีเอช ของน้ำสกัดจะมีค่าเพิ่มขึ้น ดังแสดงในรูปที่ 5.17 เนื่องจากการละลายที่เพิ่มขึ้นของไฮดรอกไซด์ที่เกิด จากปฏิกิริยาไฮเดรชัน

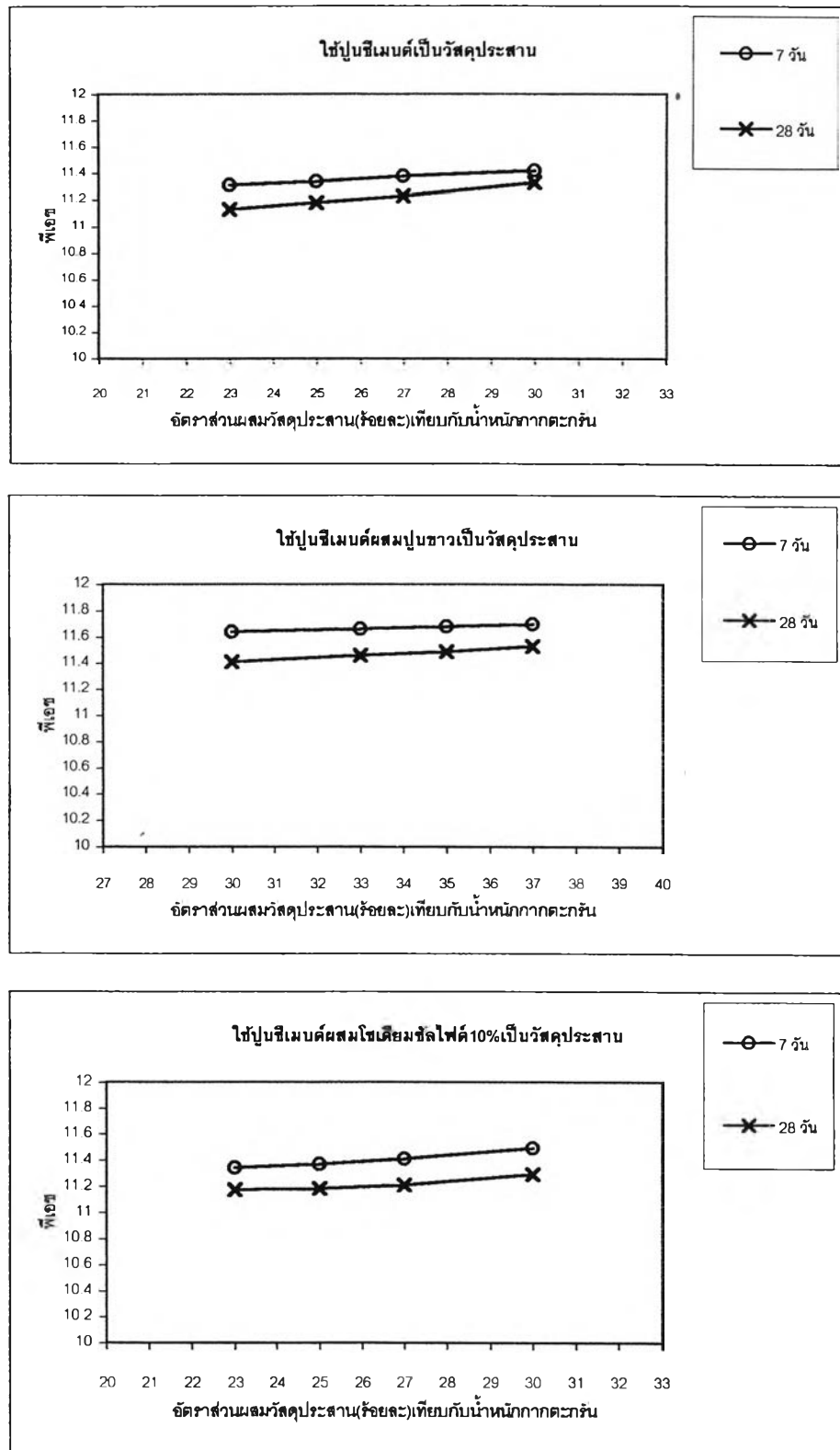
ตารางที่ 5.10 ลักษณะสมบัติของน้ำสกัดจากกากตะกอนจากโรงหลอมแบดเตอรีเก่า ที่ทำให้เป็นก้อนแข็งด้วยวัสดุประสานชนิดต่างๆ จากการทดลองหาชนิด และอัตราส่วนผสมวัสดุประสานที่เหมาะสมที่สุด

วัสดุประสานและอัตราส่วนผสม(ร้อยละ)เทียบกับ น้ำหนักกากตะกอน	พีเอช		ปริมาณตะกั่วในน้ำสกัด(มก. /ล.)	
	ระยะเวลาบ่ม 7 วัน	ระยะเวลาบ่ม 28 วัน	ระยะเวลาบ่ม 7 วัน	ระยะเวลาบ่ม 28 วัน
1.ปูนซีเมนต์				
ร้อยละ 23	11.31	11.13	5.57	5.53
ร้อยละ 25	11.34	11.18	4.78	4.77
ร้อยละ 27	11.38	11.23	4.18	4.19
ร้อยละ 30	11.42	11.33	3.66	3.63
2.ปูนซีเมนต์ผสมปูนขาว(1:1 โดยน้ำหนัก)				
ร้อยละ 30	11.64	11.41	5.87	5.84
ร้อยละ 33	11.66	11.46	4.70	4.68
ร้อยละ 35	11.68	11.49	4.13	4.12
ร้อยละ 37	11.70	11.53	3.80	3.78
3.ปูนซีเมนต์ผสมโซเดียมซิลไฟด์ (10% โดยน้ำหนัก)				
ร้อยละ 23	11.34	11.17	4.07	4.08
ร้อยละ 25	11.37	11.18	3.50	3.45
ร้อยละ 27	11.41	11.21	3.10	3.07
ร้อยละ 30	11.49	11.29	2.68	2.71
4.ปูนซีเมนต์ผสมโซเดียมซิลไฟด์ (20% โดยน้ำหนัก)				
ร้อยละ 13	11.04	10.87	7.45	7.41
ร้อยละ 15	11.09	10.91	6.33	6.30
ร้อยละ 17	11.18	10.98	5.43	5.41
ร้อยละ 20	11.36	11.12	4.54	4.49
5.ปูนซีเมนต์ผสมปูนขาว(1:1) ผสมโซเดียมซิลไฟด์ (10% โดยน้ำหนัก)				
ร้อยละ 30	11.69	11.50	5.32	5.28
ร้อยละ 33	11.72	11.54	4.34	4.30
ร้อยละ 35	11.76	11.56	3.82	3.79
ร้อยละ 37	11.80	11.59	3.49	3.47

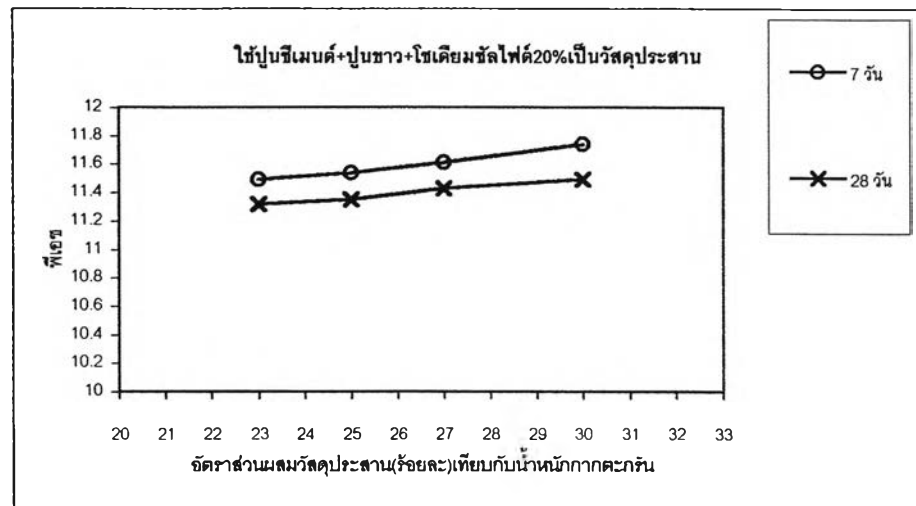
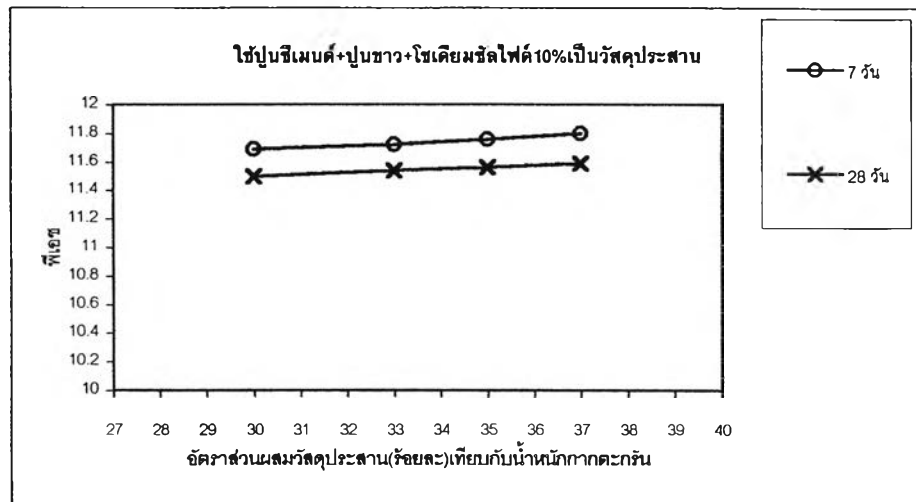
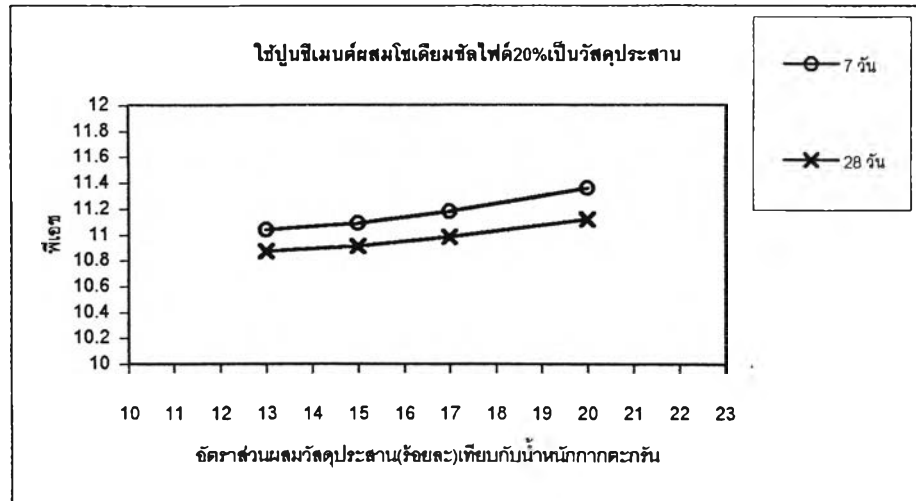
ตารางที่ 5.10 (ต่อ)

วัสดุประสานและอัตราส่วนผสม(ร้อยละ)เทียบกับ น้ำหนักกากตะกอน	พีเอช		ปริมาณตะกั่วในน้ำสกัด(มก. /ล.)	
	ระยะเวลาบ่ม 7 วัน	ระยะเวลาบ่ม 28 วัน	ระยะเวลาบ่ม 7 วัน	ระยะเวลาบ่ม 28 วัน
6. ปูนซีเมนต์ผสมปูนขาว(1:1) ผสมโซเดียมซิลไฟด์ (20% โดยน้ำหนัก)				
ร้อยละ 23	11.49	11.32	7.14	7.07
ร้อยละ 25	11.54	11.35	5.96	5.93
ร้อยละ 27	11.61	11.43	5.20	5.16
ร้อยละ 30	11.74	11.49	4.35	4.29
ค่ามาตรฐาน	-		< 5 มก. /ล. *	

* เกณฑ์มาตรฐานตามประกาศกระทรวงอุตสาหกรรม ฉบับที่ 6(พ.ศ.2540)



รูปที่ 5.17 แสดงความสัมพันธ์ระหว่างพีเอช และอัตราส่วนผสมวัสดุประสานชนิดต่างๆ ในการทำ กากตะกอนจากโรงหลอมแบดเตอรั้เก่าให้เป็นก้อนแข็ง ในการทดลองหาชนิด และอัตราส่วนผสมวัสดุประสานที่เหมาะสมที่สุด



รูปที่ 5.17(ต่อ) แสดงความสัมพันธ์ระหว่างพีเอช และอัตราส่วนผสมวัสดุประสานชนิดต่างๆ ในการทำกากตะกอนจากโรงหลอมแบตเตอรี่เก่า ให้เป็นก้อนแข็ง ในการทดลองหาชนิดและอัตราส่วนผสมวัสดุประสานที่เหมาะสมที่สุด

3.2 ปริมาณตะกั่วในน้ำสกัด

ผลการวิเคราะห์ปริมาณตะกั่วในน้ำสกัด โดยใช้อัตราส่วนผสมวัสดุประสานชนิดต่างๆต่อกากตะกั่วในส่วนผสม ที่ระยะเวลาบ่มตัว 7 และ 28 วัน สรุปได้ดังนี้

3.2.1 ใช้ปูนซีเมนต์เป็นวัสดุประสาน

ที่อัตราส่วนผสมปูนซีเมนต์ต่อกากตะกั่วร้อยละ 25 เทียบกับน้ำหนักกากตะกั่ว มีปริมาณตะกั่วในน้ำสกัดที่ระยะเวลาบ่มตัว 7 และ 28 วัน เฉลี่ยเท่ากับ 4.78 และ 4.77 มก. /ล. ตามลำดับ ซึ่งต่ำกว่าเกณฑ์มาตรฐาน คือ 5 มก. /ล. สาเหตุเนื่องจากน้ำสกัดมีค่าพีเอชสูง ทำให้ตะกั่วอยู่ในรูปที่ละลายได้น้อย จึงทำให้สามารถยึดจับอยู่กับวัสดุประสานได้ดี และเมื่ออัตราส่วนผสมวัสดุประสานเพิ่มขึ้น ปริมาณตะกั่วในน้ำสกัดจะมีค่าลดลง เนื่องจากน้ำสกัดมีค่าพีเอชสูงขึ้น จึงทำให้ตะกั่วอยู่ในรูปที่ละลายได้น้อย และยึดจับกับวัสดุประสานได้ดีขึ้น

3.2.2 ใช้ปูนซีเมนต์ผสมปูนขาว(1:1โดยน้ำหนัก)

ที่อัตราส่วนผสมวัสดุประสานต่อกากตะกั่วร้อยละ 33 เทียบกับน้ำหนักกากตะกั่ว มีปริมาณตะกั่วในน้ำสกัดที่ระยะเวลาบ่มตัว 7 และ 28 วัน เฉลี่ยเท่ากับ 4.70 และ 4.68 มก. /ล. ตามลำดับ ซึ่งต่ำกว่าเกณฑ์มาตรฐาน คือ 5 มก. /ล. สาเหตุเนื่องจากน้ำสกัดมีค่าพีเอชสูง ทำให้ตะกั่วอยู่ในรูปที่ละลายได้น้อย จึงทำให้สามารถยึดจับอยู่กับวัสดุประสานได้ดี และเมื่ออัตราส่วนผสมวัสดุประสานเพิ่มขึ้น ปริมาณตะกั่วในน้ำสกัดจะมีค่าลดลง เนื่องจากน้ำสกัดมีค่าพีเอชสูงขึ้น จึงทำให้ตะกั่วอยู่ในรูปที่ละลายได้น้อย และยึดจับกับวัสดุประสานได้ดีขึ้น

3.2.3 ใช้ปูนซีเมนต์ผสมโซเดียมซัลไฟด์(10%โดยน้ำหนัก)เป็นวัสดุประสาน

ที่อัตราส่วนผสมวัสดุประสานต่อกากตะกั่วร้อยละ 23 เทียบกับน้ำหนักกากตะกั่ว มีปริมาณตะกั่วในน้ำสกัดที่ระยะเวลาบ่มตัว 7 และ 28 วัน เฉลี่ยเท่ากับ 4.07 และ 4.08 มก. /ล. ตามลำดับ ซึ่งต่ำกว่าเกณฑ์มาตรฐาน คือ 5 มก. /ล. สาเหตุเนื่องจากน้ำสกัดมีค่าพีเอชสูง ทำให้ตะกั่วอยู่ในรูปที่ละลายได้น้อย จึงทำให้สามารถยึดจับอยู่กับวัสดุประสานได้ดี และเมื่ออัตราส่วนผสมวัสดุประสาน

เพิ่มขึ้น ปริมาณตะกั่วในน้ำสก๊อตจะมีค่าลดลง เนื่องจากน้ำสก๊อตมีค่าพีเอชสูงขึ้น จึงทำให้ตะกั่วอยู่ในรูปที่ละลายได้น้อย และยึดจับกับวัสดุประสานได้ดีขึ้น

3.2.4 ใช้ปูนซีเมนต์ผสมโซเดียมซิลไฟต์(20%โดยน้ำหนัก)เป็นวัสดุประสาน

ที่อัตราส่วนผสมวัสดุประสานต่อกากตะกักร้อยละ20 เทียบกับน้ำหนักกากตะกักรัน มีปริมาณตะกั่วในน้ำสก๊อตที่ระยะเวลาบ่มตัว 7 และ 28 วัน เฉลี่ยเท่ากับ 4.54 และ 4.49 มก. /ล. ตามลำดับ ซึ่งต่ำกว่าเกณฑ์มาตรฐาน คือ 5 มก. /ล. สาเหตุเนื่องจากน้ำสก๊อตมีค่าพีเอชสูง ทำให้ตะกั่วอยู่ในรูปที่ละลายได้น้อย จึงทำให้สามารถยึดจับอยู่กับวัสดุประสานได้ดี และเมื่ออัตราส่วนผสมวัสดุประสานเพิ่มขึ้น ปริมาณตะกั่วในน้ำสก๊อตจะมีค่าลดลง เนื่องจากน้ำสก๊อตมีค่าพีเอชสูงขึ้น จึงทำให้ตะกั่วอยู่ในรูปที่ละลายได้น้อย และยึดจับกับวัสดุประสานได้ดีขึ้น

3.2.5 ใช้ปูนซีเมนต์ผสมปูนขาว(1:1โดยน้ำหนัก)ผสมโซเดียมซิลไฟต์(10%โดยน้ำหนัก) เป็นวัสดุประสาน

ที่อัตราส่วนผสมวัสดุประสานต่อกากตะกักร้อยละ33 เทียบกับน้ำหนักกากตะกักรัน มีปริมาณตะกั่วในน้ำสก๊อตที่ระยะเวลาบ่มตัว 7 และ 28 วัน เฉลี่ยเท่ากับ 4.34 และ 4.30 มก. /ล. ตามลำดับ ซึ่งต่ำกว่าเกณฑ์มาตรฐาน คือ 5 มก. /ล. สาเหตุเนื่องจากน้ำสก๊อตมีค่าพีเอชสูง ทำให้ตะกั่วอยู่ในรูปที่ละลายได้น้อย จึงทำให้สามารถยึดจับอยู่กับวัสดุประสานได้ดี และเมื่ออัตราส่วนผสมวัสดุประสานเพิ่มขึ้น ปริมาณตะกั่วในน้ำสก๊อตจะมีค่าลดลง เนื่องจากน้ำสก๊อตมีค่าพีเอชสูงขึ้น จึงทำให้ตะกั่วอยู่ในรูปที่ละลายได้น้อย และยึดจับกับวัสดุประสานได้ดีขึ้น

3.2.6 ใช้ปูนซีเมนต์ผสมปูนขาว(1:1โดยน้ำหนัก)ผสมโซเดียมซิลไฟต์(20%โดยน้ำหนัก) เป็นวัสดุประสาน

ที่อัตราส่วนผสมวัสดุประสานต่อกากตะกักร้อยละ30 เทียบกับน้ำหนักกากตะกักรัน มีปริมาณตะกั่วในน้ำสก๊อตที่ระยะเวลาบ่มตัว 7 และ 28 วัน เฉลี่ยเท่ากับ 4.35 และ 4.29 มก. /ล. ตามลำดับ ซึ่งต่ำกว่าเกณฑ์มาตรฐาน คือ 5 มก. /ล. สาเหตุเนื่องจากน้ำสก๊อตมีค่าพีเอชสูง ทำให้ตะกั่วอยู่ในรูปที่ละลายได้น้อย จึงทำให้สามารถยึดจับอยู่กับวัสดุประสานได้ดี และเมื่ออัตราส่วนผสมวัสดุประสาน

เพิ่มขึ้น ปริมาณตะกั่วในน้ำสกัดจะมีค่าลดลง เนื่องจากน้ำสกัดมีค่าพีเอชสูงขึ้น จึงทำให้ตะกั่วอยู่ในรูปที่ละลายได้น้อย และยึดจับกับวัสดุประสานได้ดีขึ้น

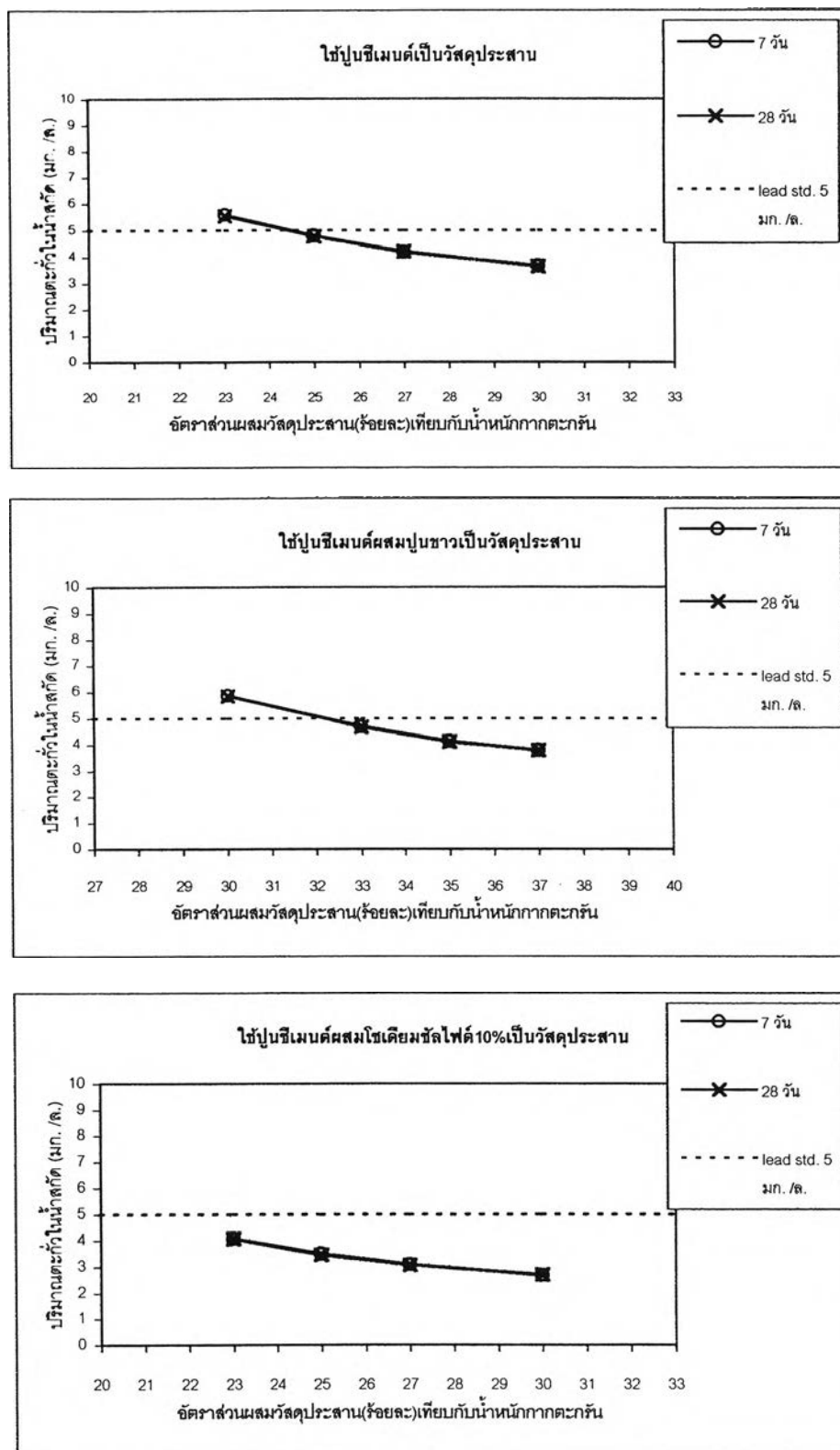
จากผลการวิเคราะห์ลักษณะสมบัติของน้ำสกัด พบว่าการใช้ปูนซีเมนต์ ปูนซีเมนต์ผสมปูนขาว ปูนซีเมนต์ผสมโซเดียมซิลไฟต์10% ปูนซีเมนต์ผสมโซเดียมซิลไฟต์20% ปูนซีเมนต์ผสมปูนขาว (1:1)ผสมโซเดียมซิลไฟต์10% และปูนซีเมนต์ผสมปูนขาว(1:1)ผสมโซเดียมซิลไฟต์20% เป็นวัสดุประสาน ที่อัตราส่วนผสมวัสดุประสานร้อยละ 25 33 23 20 33 และ30 เทียบกับน้ำหนักกากตะกั่วตามลำดับ สามารถมีเสถียรภาพในการยึดเกาะตะกั่วที่มีอยู่ในกากตะกั่วไม่ให้ถูกชะละลายออกมาเกินค่ามาตรฐานที่กำหนดไว้คือ 5 มก. /ล. ดังแสดงในรูปที่5.18 ผลของลักษณะสมบัติของน้ำสกัดที่ได้นี้จะนำไปพิจารณาร่วมกับ ค่ากำลังรับแรงอัด และความหนาแน่น เพื่อหาชนิดและอัตราส่วนผสมวัสดุประสานที่เหมาะสมที่สุด ในการทำให้กากตะกั่วจากโรงหลอมแบตเตอรี่เก่าเป็นก้อนแข็ง

สรุปผลการศึกษา การหาชนิด และอัตราส่วนผสมวัสดุประสานที่เหมาะสมที่สุด

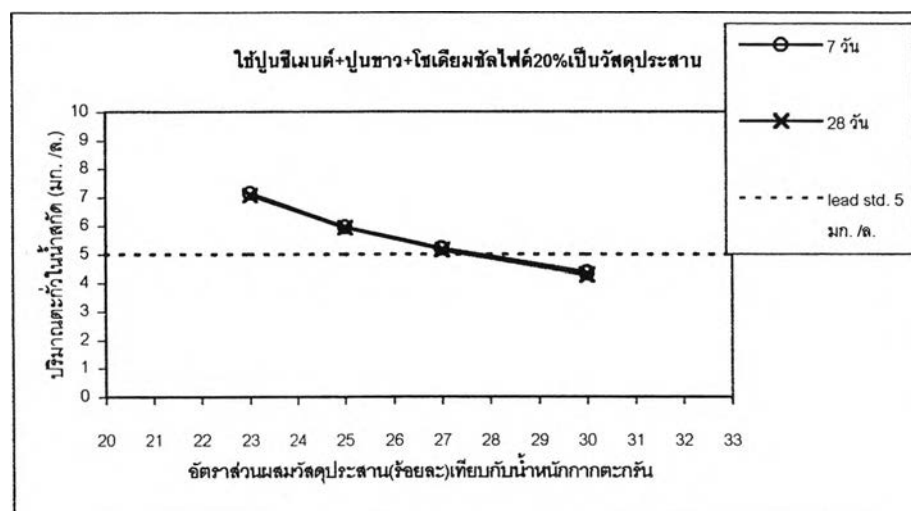
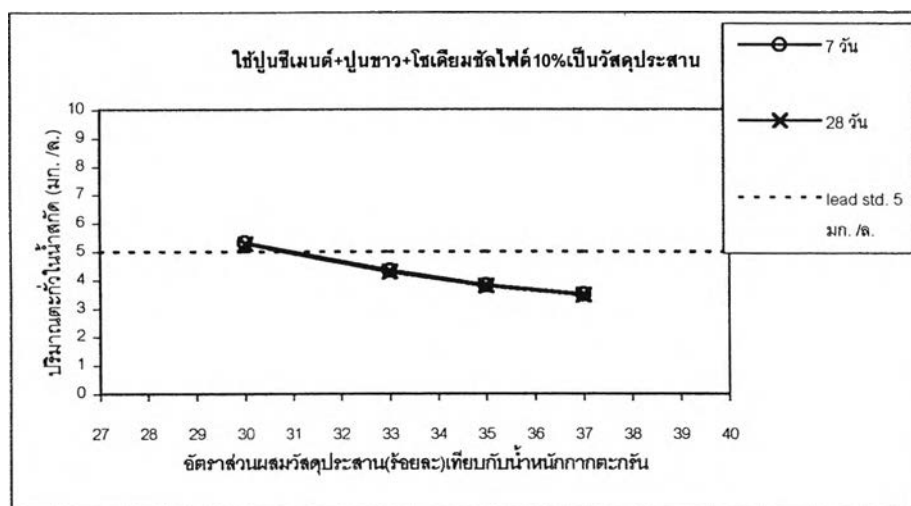
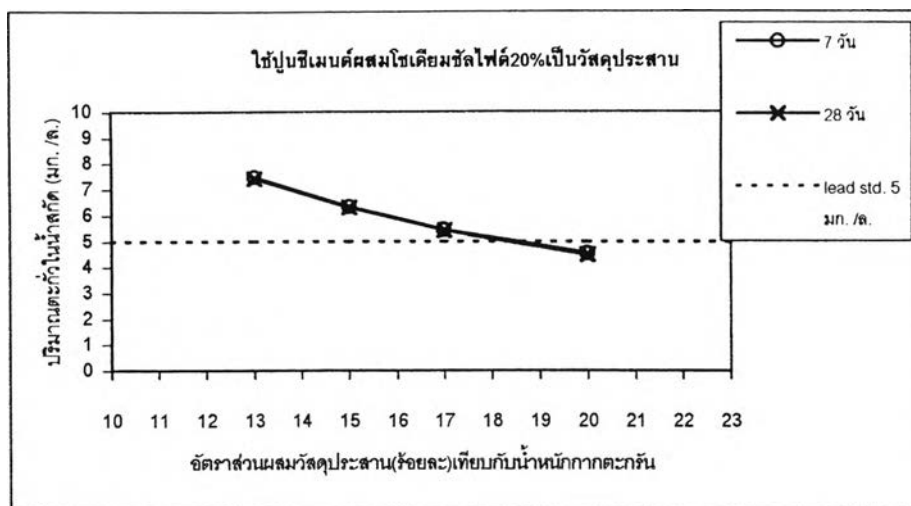
จากผลการวิเคราะห์ ค่ากำลังรับแรงอัด ความหนาแน่น และลักษณะสมบัติของน้ำสกัด เพื่อพิจารณาหาชนิดและอัตราส่วนผสมวัสดุประสานที่เหมาะสมที่สุด ผลการพิจารณาสรุปได้ดังนี้

1. ใช้ปูนซีเมนต์เป็นวัสดุประสาน

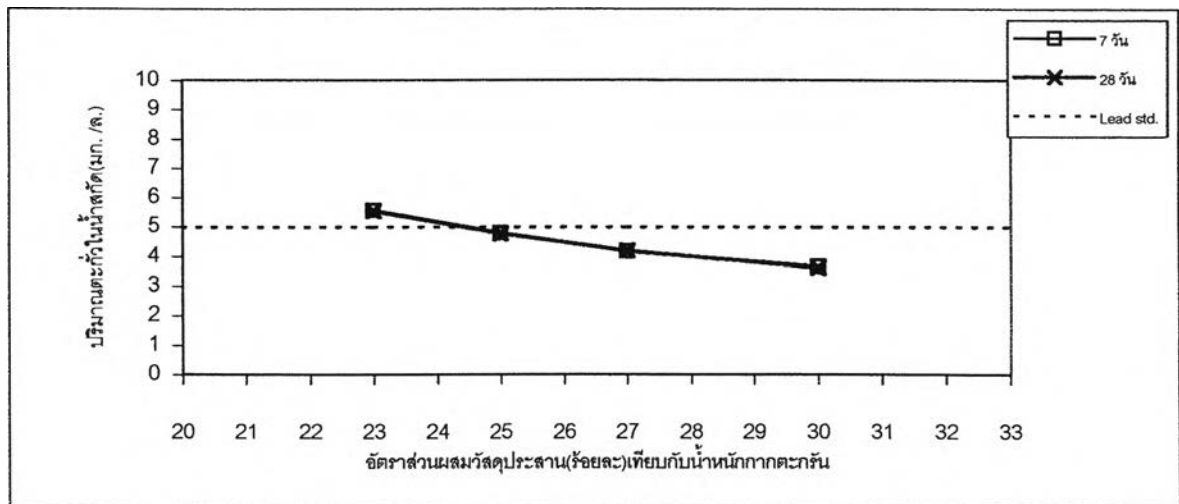
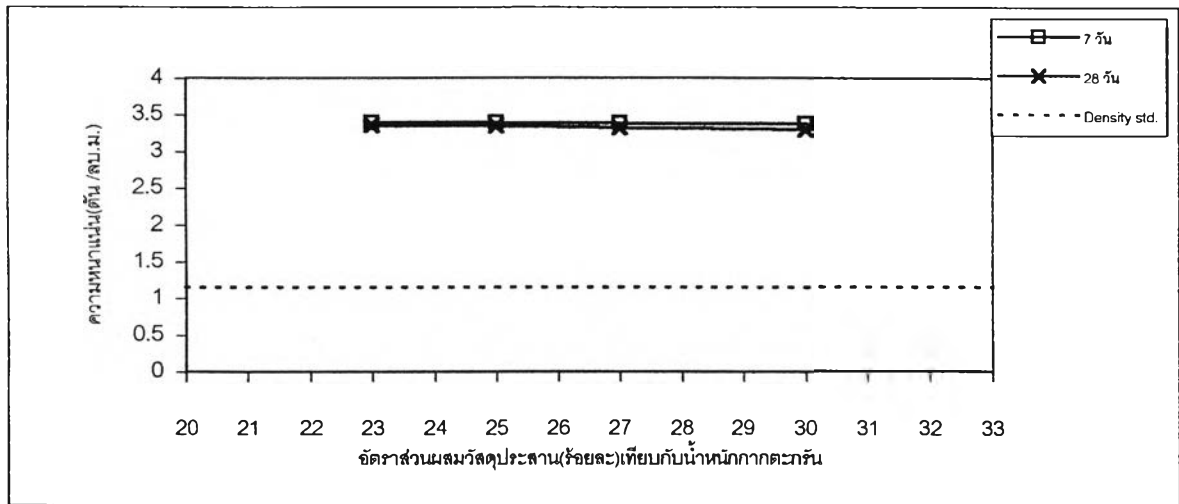
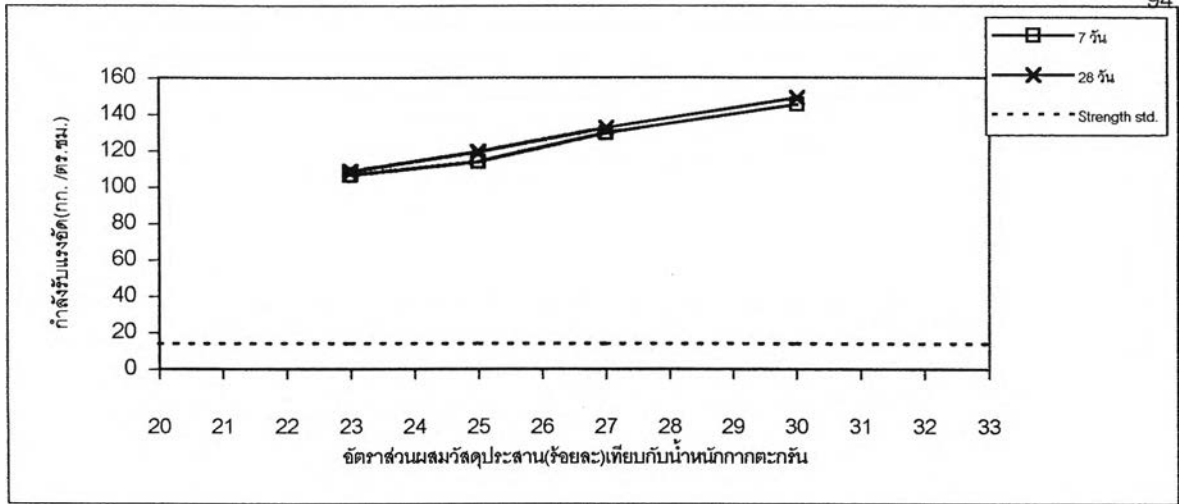
จากการวิเคราะห์ความสัมพันธ์ระหว่างค่ากำลังรับแรงอัด ความหนาแน่น และปริมาณตะกั่วในน้ำสกัด กับอัตราส่วนผสมวัสดุประสาน(ร้อยละ)เทียบกับน้ำหนักกากตะกั่ว ดังแสดงในรูปที่5.19 พบว่าที่อัตราส่วนผสมวัสดุประสานต่อกากตะกั่วร้อยละ25 เทียบกับน้ำหนักกากตะกั่ว ก้อนตัวอย่างมีกำลังรับแรงอัดเกินค่ามาตรฐานตามประกาศกรมโรงงานอุตสาหกรรม ฉบับที่1 (พ.ศ. 2531) คือ 14 กก. /ตร.ซม. มีความหนาแน่นเกินค่ามาตรฐานตามประกาศกรมโรงงานอุตสาหกรรม ฉบับที่6 (พ.ศ. 2540) คือ 1.15 ตัน /ลบ.ม. และมีปริมาณตะกั่วในน้ำสกัดต่ำกว่าเกณฑ์มาตรฐานตามประกาศกรมโรงงานอุตสาหกรรม ฉบับที่6 (พ.ศ. 2540) คือ 5 มก. /ล. ซึ่งจะนำอัตราส่วนผสมวัสดุประสานต่อกากตะกั่วร้อยละ25 เทียบกับน้ำหนักกากตะกั่วนี้ ไปพิจารณาค่าใช้จ่ายในการทำให้กากตะกั่วจากโรงหลอมแบตเตอรี่เก่าเป็นก้อนแข็ง เพื่อหาชนิดและอัตราส่วนผสมวัสดุประสานที่เหมาะสมที่สุดต่อไป



รูปที่ 5.18 แสดงความสัมพันธ์ระหว่างปริมาณตะกั่วในน้ำสกัด และอัตราส่วนผสมวัสดุประสานชนิดต่างๆ ในการทำกากตะกอนจากโรงหลอมแบตเตอรี่เก่าให้เป็นก้อนแข็ง ในการทดลองหาชนิดและอัตราส่วนผสมวัสดุประสานที่เหมาะสมที่สุด



รูปที่ 5.18(ต่อ) แสดงความสัมพันธ์ระหว่างปริมาณตะกั่วในน้ำสกัด และอัตราส่วนผสมวัสดุประสานชนิดต่างๆ ในการทำกากตะกอนจากโรงหลอมแบตเตอรี่ทำให้เป็นก้อนแข็ง ในการทดลองหาชนิดและอัตราส่วนผสมวัสดุประสานที่เหมาะสมที่สุด



รูปที่ 5.19 แสดงความสัมพันธ์ระหว่างกำลังรับแรงอัด ความหนาแน่น และปริมาณตะกั่วในน้ำสกัดกับอัตราส่วนผสมวัสดุประสาน (ร้อยละ) เทียบกับน้ำหนักกากตะกอน จากการใช้ปูนซีเมนต์เป็นวัสดุประสาน ในขั้นตอนการหาชนิดและอัตราส่วนผสมวัสดุประสานที่เหมาะสมที่สุด

2. ใช้ปูนซีเมนต์ผสมปูนขาว(1:1โดยน้ำหนัก)เป็นวัสดุประสาน

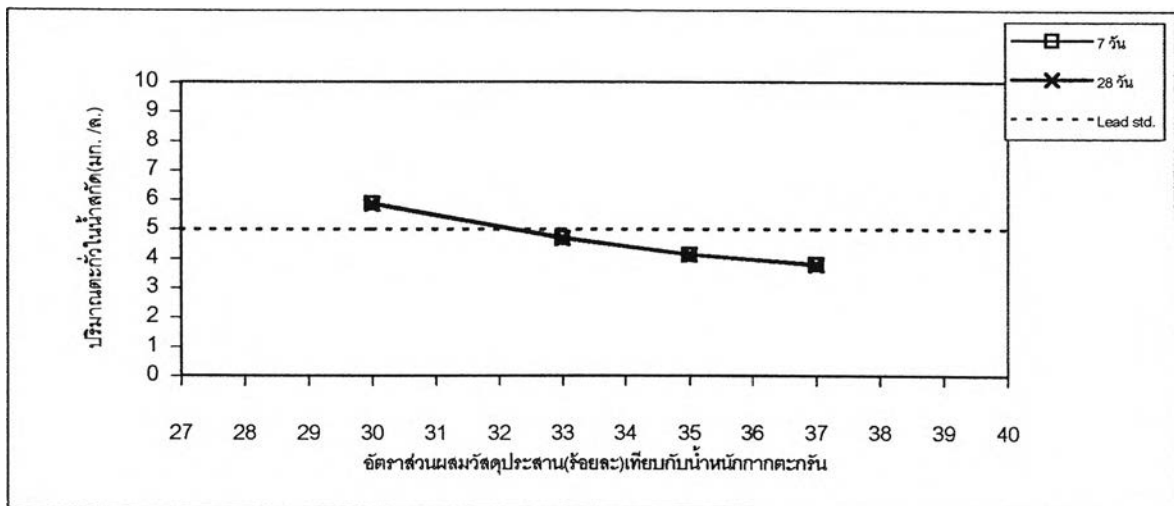
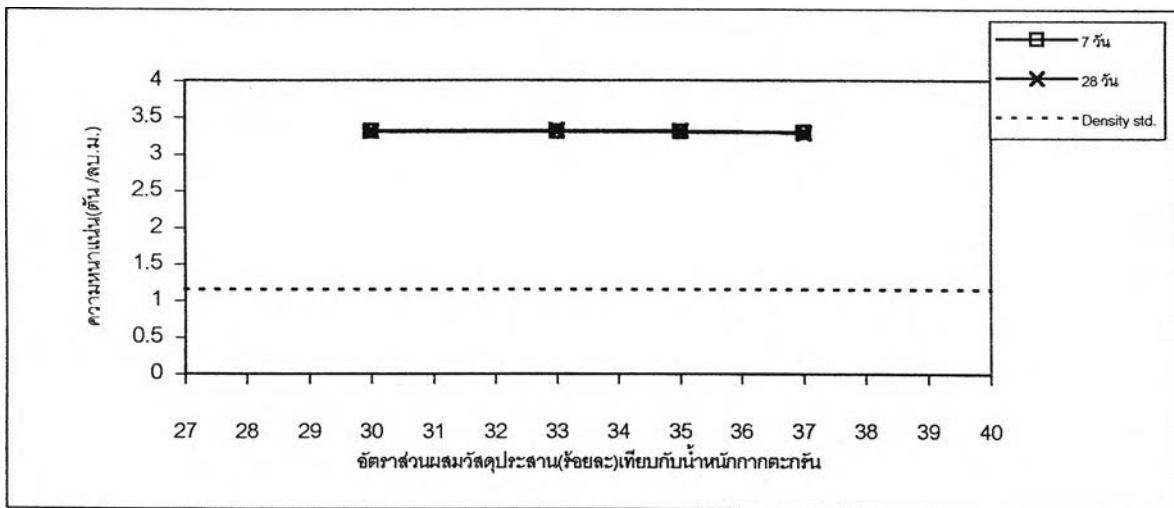
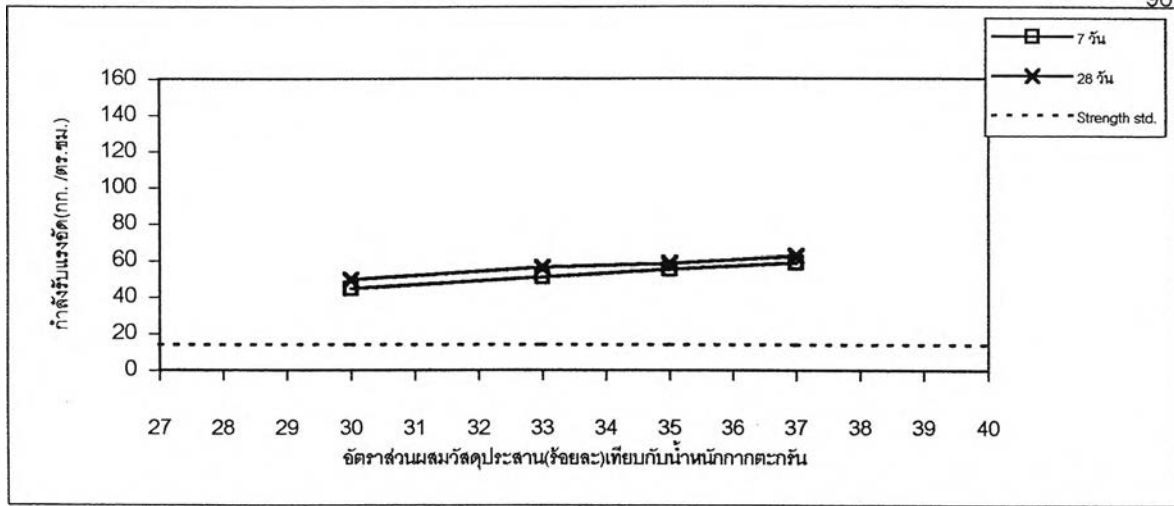
จากการวิเคราะห์ความสัมพันธ์ระหว่างค่ากำลังรับแรงอัด ความหนาแน่น และปริมาณตะกั่วในน้ำสกัด กับอัตราส่วนผสมวัสดุประสาน(ร้อยละ)เทียบกับน้ำหนักกากตะกั่ว ดังแสดงในรูปที่5.20 พบว่าที่อัตราส่วนผสมวัสดุประสานต่อกากตะกั่วร้อยละ33 เทียบกับน้ำหนักกากตะกั่ว ก้อนตัวอย่างมีกำลังรับแรงอัดเกินค่ามาตรฐานตามประกาศกรมโรงงานอุตสาหกรรม ฉบับที่1 (พ.ศ. 2531) คือ 14 กก. /ตร.ซม. มีความหนาแน่นเกินค่ามาตรฐานตามประกาศกรมโรงงานอุตสาหกรรม ฉบับที่6 (พ.ศ. 2540) คือ 1.15 ตัน /ลบ.ม. และมีปริมาณตะกั่วในน้ำสกัดต่ำกว่าเกณฑ์มาตรฐานตามประกาศกรมโรงงานอุตสาหกรรม ฉบับที่6 (พ.ศ. 2540) คือ 5 มก. /ล. ซึ่งจะนำอัตราส่วนผสมวัสดุประสานต่อกากตะกั่วร้อยละ33 เทียบกับน้ำหนักกากตะกั่วนี้ ไปพิจารณาค่าใช้จ่ายในการทำให้กากตะกั่วจากโรงหลอมแบตเตอรี่เก่าเป็นก้อนแข็ง เพื่อหาชนิดและอัตราส่วนผสมวัสดุประสานที่เหมาะสมที่สุดต่อไป

3. ใช้ปูนซีเมนต์ผสมซีเมนต์ซิลไฟต์(10%โดยน้ำหนัก)เป็นวัสดุประสาน

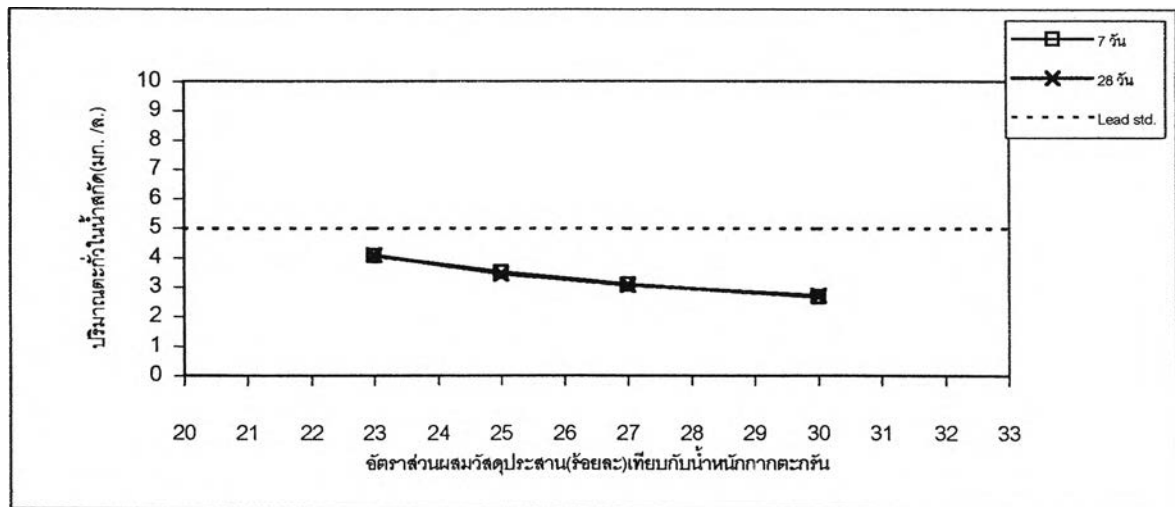
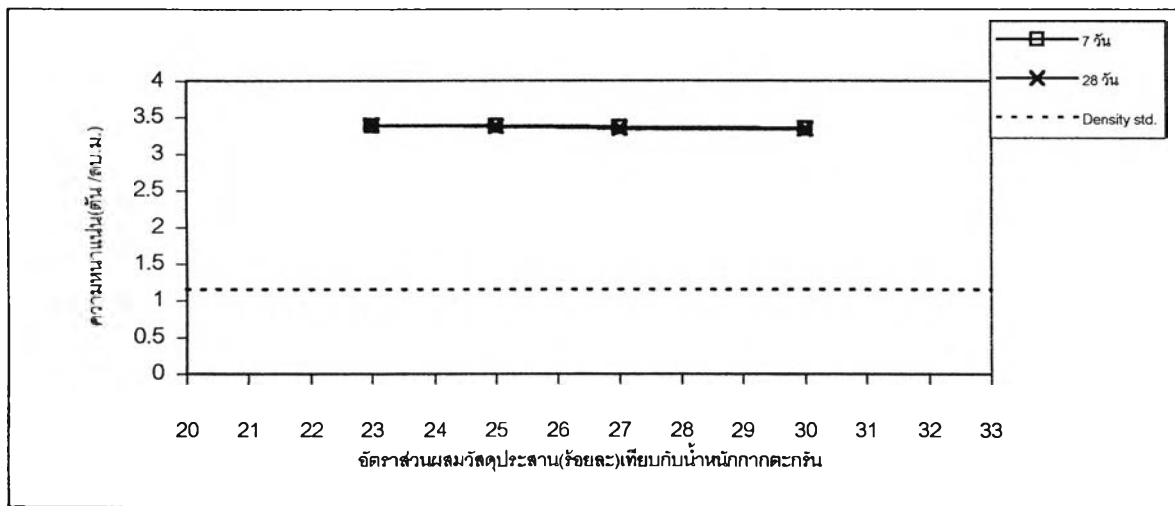
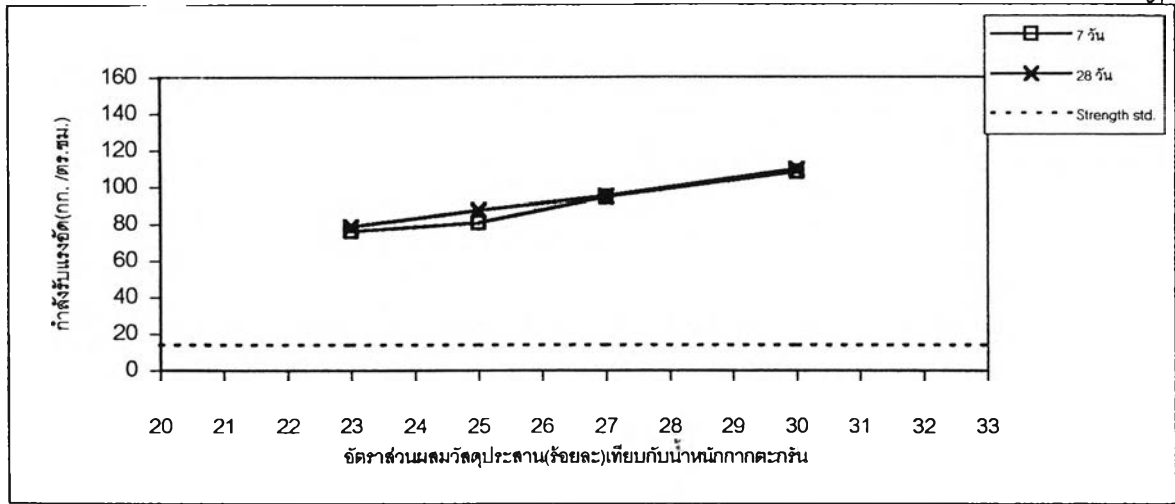
จากการวิเคราะห์ความสัมพันธ์ระหว่างค่ากำลังรับแรงอัด ความหนาแน่น และปริมาณตะกั่วในน้ำสกัด กับอัตราส่วนผสมวัสดุประสาน(ร้อยละ)เทียบกับน้ำหนักกากตะกั่ว ดังแสดงในรูปที่5.21 พบว่าที่อัตราส่วนผสมวัสดุประสานต่อกากตะกั่วร้อยละ23 เทียบกับน้ำหนักกากตะกั่ว ก้อนตัวอย่างมีกำลังรับแรงอัดเกินค่ามาตรฐานตามประกาศกรมโรงงานอุตสาหกรรม ฉบับที่1 (พ.ศ. 2531) คือ 14 กก. /ตร.ซม. มีความหนาแน่นเกินค่ามาตรฐานตามประกาศกรมโรงงานอุตสาหกรรม ฉบับที่6 (พ.ศ. 2540) คือ 1.15 ตัน /ลบ.ม. และมีปริมาณตะกั่วในน้ำสกัดต่ำกว่าเกณฑ์มาตรฐานตามประกาศกรมโรงงานอุตสาหกรรม ฉบับที่6 (พ.ศ. 2540) คือ 5 มก. /ล. ซึ่งจะนำอัตราส่วนผสมวัสดุประสานต่อกากตะกั่วร้อยละ23 เทียบกับน้ำหนักกากตะกั่วนี้ ไปพิจารณาค่าใช้จ่ายในการทำให้กากตะกั่วจากโรงหลอมแบตเตอรี่เก่าเป็นก้อนแข็ง เพื่อหาชนิดและอัตราส่วนผสมวัสดุประสานที่เหมาะสมที่สุดต่อไป

4. ใช้ปูนซีเมนต์ผสมซีเมนต์ซิลไฟต์(20%โดยน้ำหนัก)เป็นวัสดุประสาน

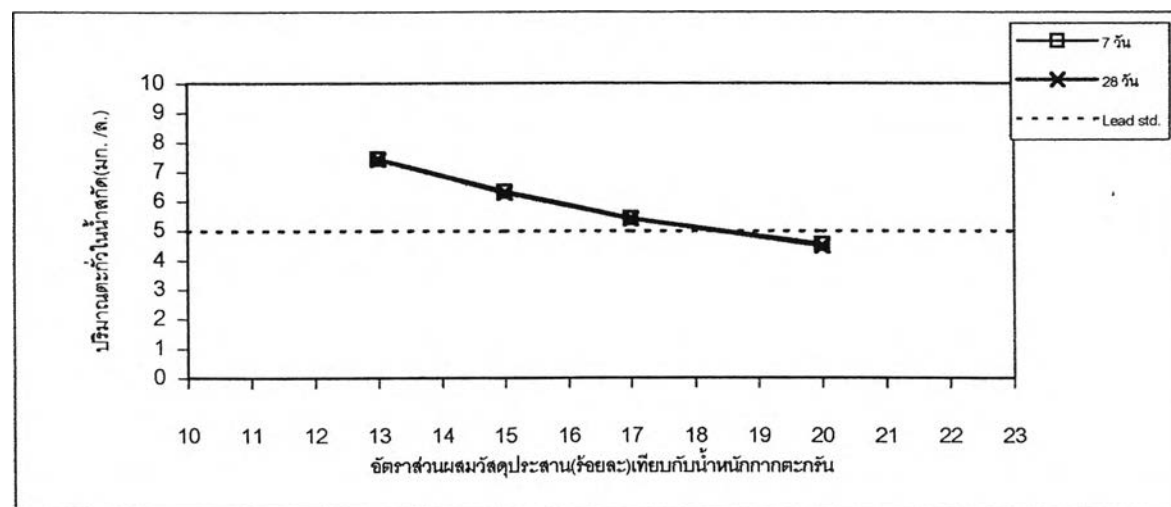
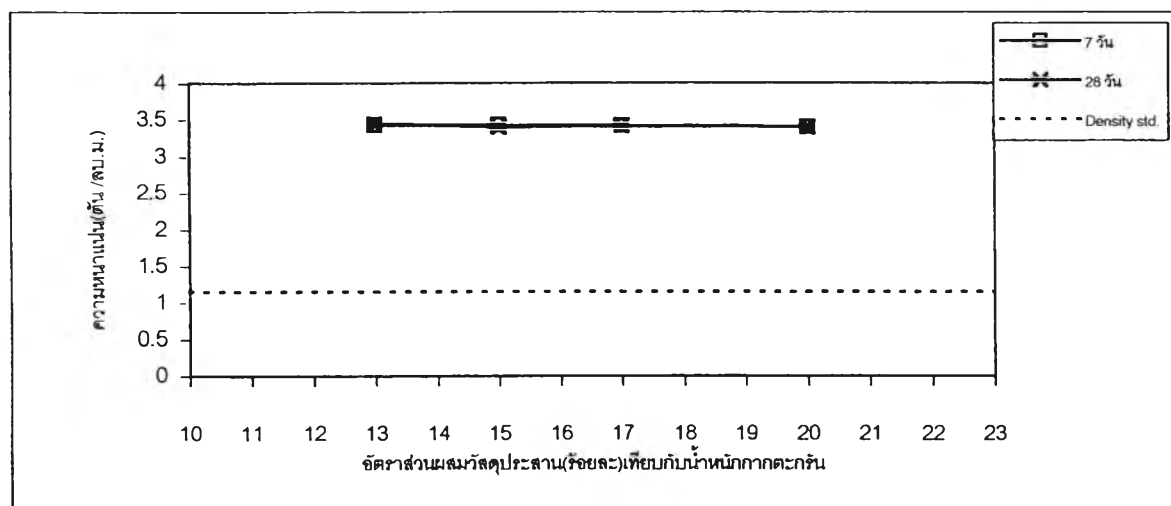
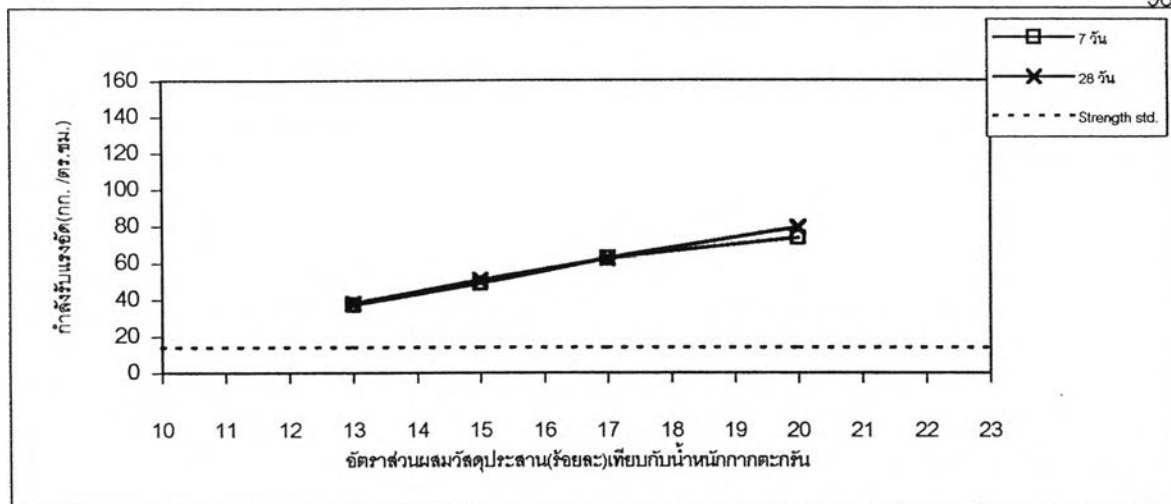
จากการวิเคราะห์ความสัมพันธ์ระหว่างค่ากำลังรับแรงอัด ความหนาแน่น และปริมาณตะกั่วในน้ำสกัด กับอัตราส่วนผสมวัสดุประสาน(ร้อยละ)เทียบกับน้ำหนักกากตะกั่ว ดังแสดงในรูปที่5.22 พบว่าที่อัตราส่วนผสมวัสดุประสานต่อกากตะกั่วร้อยละ20 เทียบกับน้ำหนักกากตะกั่ว ก้อนตัวอย่างมี



รูปที่ 5.20 แสดงความสัมพันธ์ระหว่างกำลังรับแรงอัด ความหนาแน่น และปริมาณตะกั่วในน้ำสกัดกับอัตราส่วนผสมวัสดุประสาน(ร้อยละ) เทียบกับน้ำหนักกากตะกอน จากการใช้ปูนซีเมนต์ผสมปูนขาว(1:1)เป็นวัสดุประสาน ในขั้นตอนการหาชนิดและอัตราส่วนผสมวัสดุประสานที่เหมาะสมที่สุด



รูปที่ 5.21 แสดงความสัมพันธ์ระหว่างกำลังรับแรงอัด ความหนาแน่น และปริมาณตะกั่วในน้ำสกัดกับ อัตราส่วนผสมวัสดุประสาน (ร้อยละ) เทียบกับน้ำหนักกากตะกอน จากการใช้ปูนซีเมนต์ผสม โขเดียมซัลไฟต์ 10% เป็นวัสดุประสาน ในขั้นตอนการหาชนิดและอัตราส่วนผสมวัสดุประสาน ที่เหมาะสมที่สุด



รูปที่ 5.22 แสดงความสัมพันธ์ระหว่างกำลังรับแรงอัด ความหนาแน่น และปริมาณตะกั่วในน้ำสกัดกับอัตราส่วนผสมวัสดุประสาน(ร้อยละ) เทียบกับน้ำหนักกากตะกอน จากการใช้ปูนซีเมนต์ผสมโซเดียมซัลไฟต์ 20% เป็นวัสดุประสาน ในขั้นตอนการหาชนิดและอัตราส่วนผสมวัสดุประสานที่เหมาะสมที่สุด

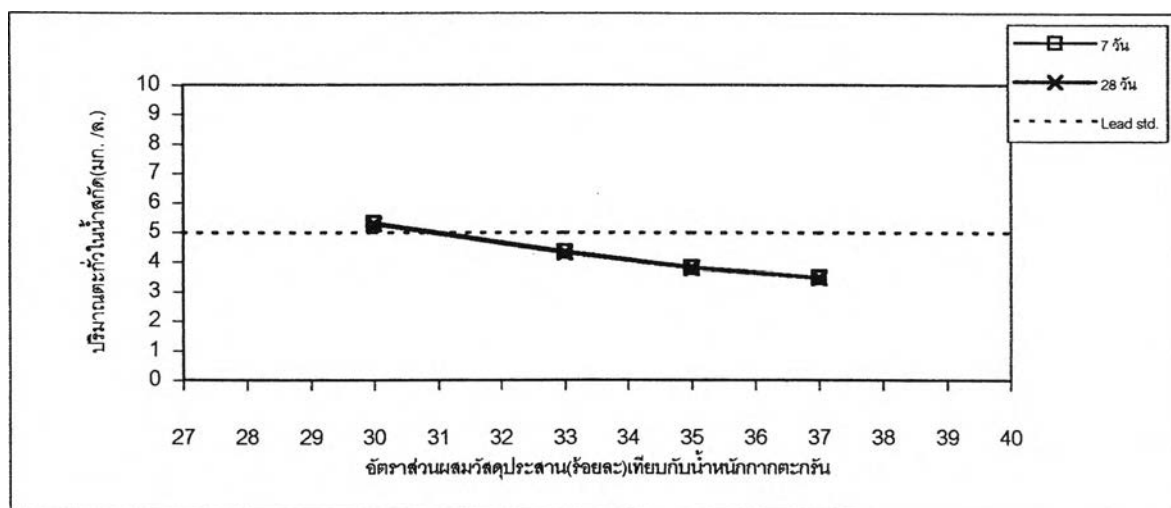
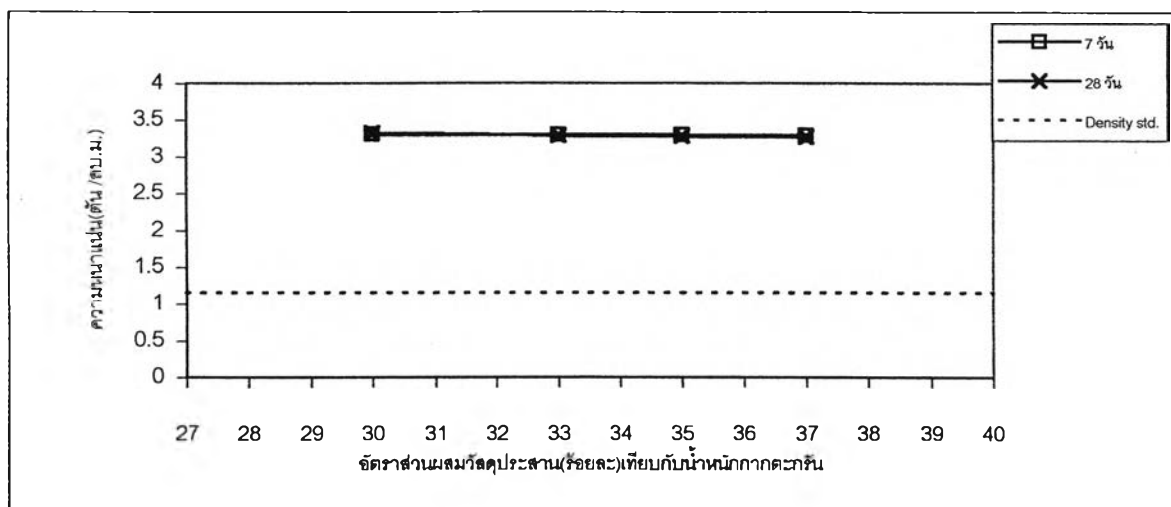
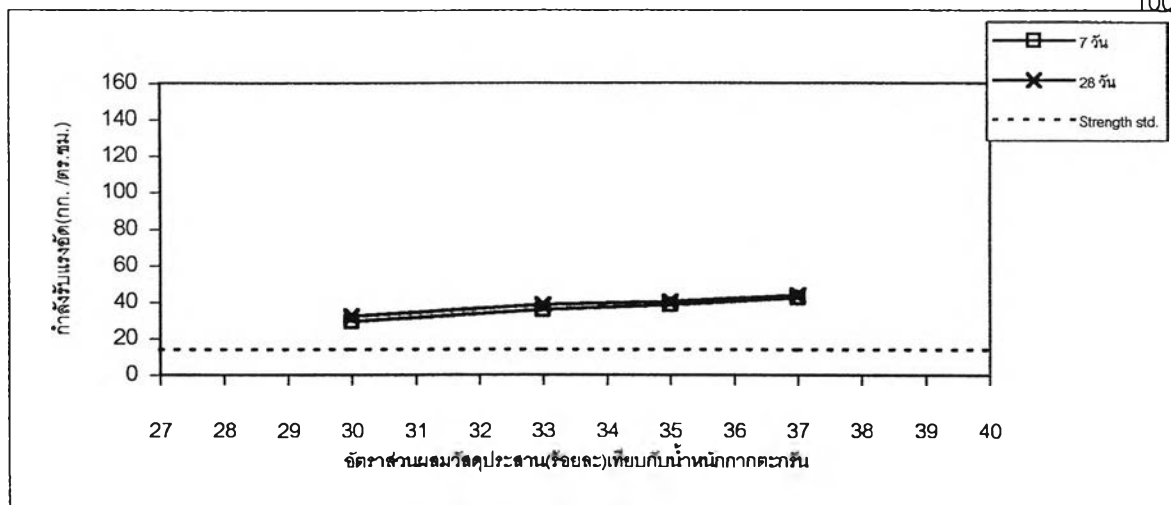
กำลังรับแรงอัดเกินค่ามาตรฐานตามประกาศกรมโรงงานอุตสาหกรรม ฉบับที่ 1 (พ.ศ. 2531) คือ 14 กก. /ตร.ซม. มีความหนาแน่นเกินค่ามาตรฐานตามประกาศกรมโรงงานอุตสาหกรรม ฉบับที่ 6 (พ.ศ. 2540) คือ 1.15 ตัน /ลบ.ม. และมีปริมาณตะกั่วในน้ำสกัดต่ำกว่าเกณฑ์มาตรฐานตามประกาศกรมโรงงานอุตสาหกรรม ฉบับที่ 6 (พ.ศ. 2540) คือ 5 มก. /ล. ซึ่งจะนำอัตราส่วนผสมวัสดุประสานต่อกากตะกั่วร้อยละ 20 เทียบกับน้ำหนักกากตะกั่วนี้ ไปพิจารณาค่าใช้จ่ายในการทำให้กากตะกั่วจากโรงหลอมแบดเตอรีเก่าเป็นก้อนแข็ง เพื่อหาชนิดและอัตราส่วนผสมวัสดุประสานที่เหมาะสมที่สุดต่อไป

5. ใช้ปูนซีเมนต์ผสมปูนขาว(1:1โดยน้ำหนัก) ผสมโซเดียมซัลไฟด์(10%โดยน้ำหนัก)เป็นวัสดุประสาน

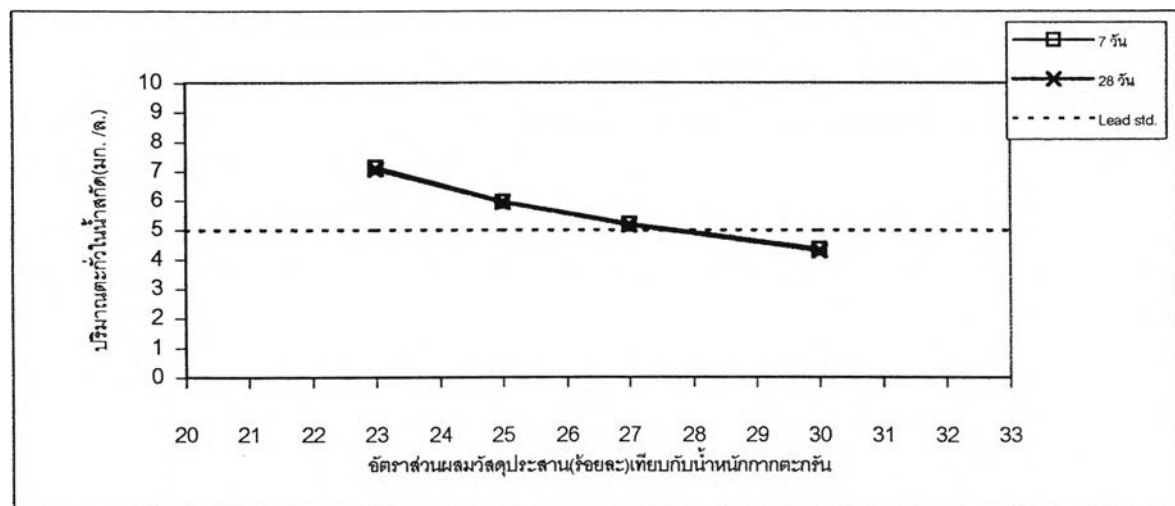
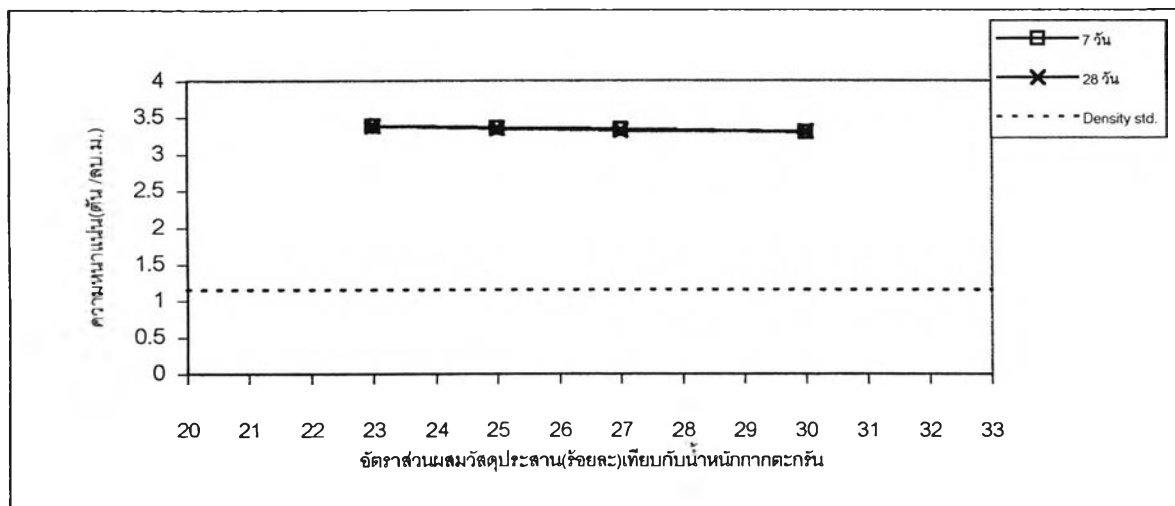
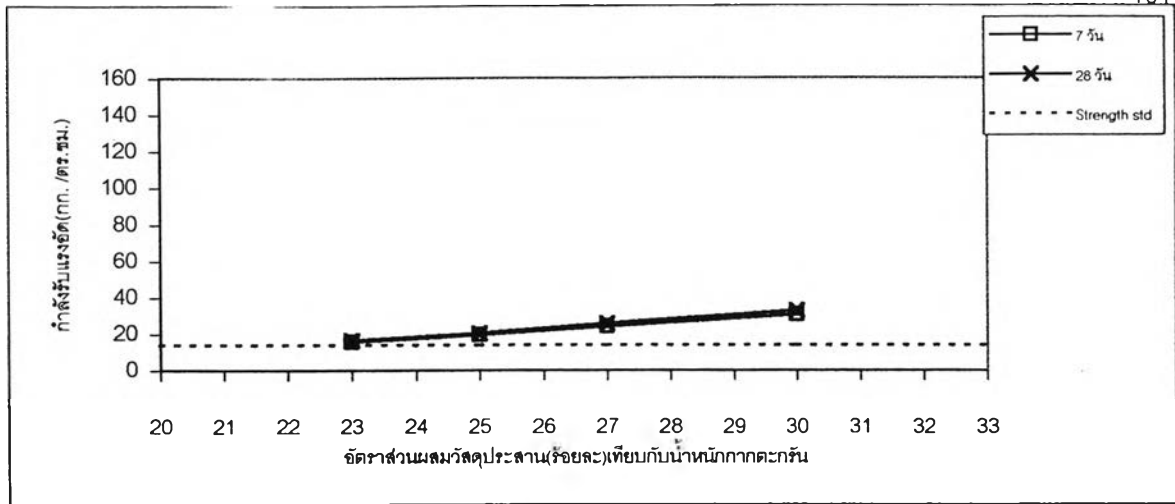
จากการวิเคราะห์ความสัมพันธ์ระหว่างค่ากำลังรับแรงอัด ความหนาแน่น และปริมาณตะกั่วในน้ำสกัด กับอัตราส่วนผสมวัสดุประสาน(ร้อยละ)เทียบกับน้ำหนักกากตะกั่ว ดังแสดงในรูปที่ 5.23 พบว่าที่อัตราส่วนผสมวัสดุประสานต่อกากตะกั่วร้อยละ 33 เทียบกับน้ำหนักกากตะกั่ว ก้อนตัวอย่างมีกำลังรับแรงอัดเกินค่ามาตรฐานตามประกาศกรมโรงงานอุตสาหกรรม ฉบับที่ 1 (พ.ศ. 2531) คือ 14 กก. /ตร.ซม. มีความหนาแน่นเกินค่ามาตรฐานตามประกาศกรมโรงงานอุตสาหกรรม ฉบับที่ 6 (พ.ศ. 2540) คือ 1.15 ตัน /ลบ.ม. และมีปริมาณตะกั่วในน้ำสกัดต่ำกว่าเกณฑ์มาตรฐานตามประกาศกรมโรงงานอุตสาหกรรม ฉบับที่ 6 (พ.ศ. 2540) คือ 5 มก. /ล. ซึ่งจะนำอัตราส่วนผสมวัสดุประสานต่อกากตะกั่วร้อยละ 33 เทียบกับน้ำหนักกากตะกั่วนี้ ไปพิจารณาค่าใช้จ่ายในการทำให้กากตะกั่วจากโรงหลอมแบดเตอรีเก่าเป็นก้อนแข็ง เพื่อหาชนิดและอัตราส่วนผสมวัสดุประสานที่เหมาะสมที่สุดต่อไป

6. ใช้ปูนซีเมนต์ผสมปูนขาว(1:1โดยน้ำหนัก) ผสมโซเดียมซัลไฟด์(20%โดยน้ำหนัก)เป็นวัสดุประสาน

จากการวิเคราะห์ความสัมพันธ์ระหว่างค่ากำลังรับแรงอัด ความหนาแน่น และปริมาณตะกั่วในน้ำสกัด กับอัตราส่วนผสมวัสดุประสาน(ร้อยละ)เทียบกับน้ำหนักกากตะกั่ว ดังแสดงในรูปที่ 5.24 พบว่าที่อัตราส่วนผสมวัสดุประสานต่อกากตะกั่วร้อยละ 30 เทียบกับน้ำหนักกากตะกั่ว ก้อนตัวอย่างมีกำลังรับแรงอัดเกินค่ามาตรฐานตามประกาศกรมโรงงานอุตสาหกรรม ฉบับที่ 1 (พ.ศ. 2531) คือ 14 กก. /ตร.ซม. มีความหนาแน่นเกินค่ามาตรฐานตามประกาศกรมโรงงานอุตสาหกรรม ฉบับที่ 6 (พ.ศ. 2540) คือ 1.15 ตัน /ลบ.ม. และมีปริมาณตะกั่วในน้ำสกัดต่ำกว่าเกณฑ์มาตรฐานตามประกาศกรม



รูปที่ 5.23 แสดงความสัมพันธ์ระหว่างกำลังรับแรงอัด ความหนาแน่น และปริมาณตะกั่วในน้ำสกัดกับ อัตราส่วนผสมวัสดุประสาน(ร้อยละ) เทียบกับน้ำหนักกากตะกอน จากการใช้ปูนซีเมนต์ผสม ปูนขาว(1:1)ผสมโซเดียมซัลไฟด์ 10% เป็นวัสดุประสาน ในขั้นตอนการหาชนิดและอัตราส่วน ผสมวัสดุประสานที่เหมาะสมที่สุด



รูปที่ 5.24 แสดงความสัมพันธ์ระหว่างกำลังรับแรงอัด ความหนาแน่น และปริมาณตะกั่วในน้ำสกัดกับ อัตราส่วนผสมวัสดุประสาน(ร้อยละ) เทียบกับน้ำหนักกากตะกอน จากการใช้ปูนซีเมนต์ผสม ปูนขาว(1:1)ผสมโซเดียมซิลไฟต์ 20% เป็นวัสดุประสาน ในขั้นตอนการชนิดและหาอัตราส่วน วัสดุประสานที่เหมาะสมที่สุด

โรงงานอุตสาหกรรม ฉบับที่ 6 (พ.ศ. 2540) คือ 5 มก. /ล. ซึ่งจะนำอัตราส่วนผสมวัสดุประสานต่อกากตะกอนร้อยละ 30 เทียบกับน้ำหนักกากตะกอนนี้ ไปพิจารณาค่าใช้จ่ายในการทำให้กากตะกอนจากโรงหลอมแบดเตอรีเก่าเป็นก้อนแข็ง เพื่อหาชนิดและอัตราส่วนผสมวัสดุประสานที่เหมาะสมที่สุดต่อไป

จากการพิจารณาค่าใช้จ่ายในการทำให้กากตะกอนจากโรงหลอมแบดเตอรีเก่าเป็นก้อนแข็งดังตารางที่ 5.11 พบว่าการใช้ปูนซีเมนต์เป็นวัสดุประสานที่อัตราส่วนผสมวัสดุประสานร้อยละ 25 เทียบกับน้ำหนักกากตะกอน จะมีค่าใช้จ่ายในการทำให้กากตะกอนจากโรงหลอมแบดเตอรีเก่าเป็นก้อนแข็งน้อยที่สุด ดังนั้นจึงเลือกใช้ปูนซีเมนต์ปอร์ตแลนด์ประเภทหนึ่ง ที่อัตราส่วนผสมวัสดุประสานร้อยละ 25 เทียบกับน้ำหนักกากตะกอน เพื่อศึกษาผลของอัตราส่วนน้ำต่อวัสดุประสาน(ปูนซีเมนต์)ในขั้นตอนการศึกษาต่อไป

ตารางที่ 5.11 ตารางเปรียบเทียบค่าใช้จ่าย ในการทำให้กากตะกอนจากโรงหลอมแบดเตอรีเก่า เป็นก้อนแข็ง ที่ชนิดและอัตราส่วนผสมวัสดุประสานต่างๆ

ชนิดของวัสดุประสาน	อัตราส่วน ผสมวัสดุ ประสาน	ส่วนประกอบของวัสดุประสาน						รวมค่าใช้จ่าย (บาท/ตัน)
		ปูนซีเมนต์		ปูนขาว		Na ₂ S		
		Kg	บาท*	Kg	บาท*	Kg	บาท*	
1. ปูนซีเมนต์	25%	250	630.50	-	-	-	-	630.50
2. ปูนซีเมนต์ + ปูนขาว	33%	165	416.13	165	247.50	-	-	663.63
3. ปูนซีเมนต์ + Na ₂ S 10%	23%	230	580.06	-	-	23	1150	1,730.06
4. ปูนซีเมนต์ + Na ₂ S 20%	20%	200	504.40	-	-	40	2000	2,504.40
5. ปูนซีเมนต์ + ปูนขาว + Na ₂ S 10%	33%	165	416.13	165	247.50	33	1650	2,313.63
6. ปูนซีเมนต์ + ปูนขาว + Na ₂ S 20%	30%	150	378.30	150	225.00	60	3000	3,603.30

* ข้อมูลจากสำนักดัชนีเศรษฐกิจการค้า กรมการค้าภายใน ซึ่งได้กำหนดราคาในสวนกลางประจำเดือนมกราคม

พ.ศ. 2543 ไว้ดังนี้ ราคาปูนซีเมนต์ = 2.52 บาท/กิโลกรัม

ปูนขาว = 1.50 บาท/กิโลกรัม

Na₂S = 50.00 บาท/กิโลกรัม

5.4 ผลการศึกษาผลของอัตราส่วนน้ำต่อวัสดุประสาน

จากการศึกษาผลของอัตราส่วนน้ำต่อวัสดุประสาน ในการทำกาบตะกรันจากโรงหลอมแบดเตอรีเก่าให้เป็นก้อน โดยในขั้นตอนการหาชนิดและอัตราส่วนผสมวัสดุประสานที่เหมาะสมที่สุด พบว่าการใช้ปูนซีเมนต์ปอร์ตแลนด์ประเภทหนึ่ง เป็นวัสดุประสาน ในอัตราส่วนผสมร้อยละ 25 เทียบกับน้ำหนักกาบตะกรันนั้นเหมาะสมในการทำกาบตะกรันจากโรงหลอมแบดเตอรีเก่าให้เป็นก้อนแข็ง และได้นำผลการศึกษานี้มาใช้ในการศึกษาผลของอัตราส่วนน้ำต่อวัสดุประสาน ซึ่งจะทำการหล่อก้อนตัวอย่างโดยทำการผสมกาบตะกรันจากโรงหลอมแบดเตอรีเก่ากับปูนซีเมนต์ ในอัตราส่วนผสมปูนซีเมนต์ต่อกาบตะกรันร้อยละ 25 เทียบกับน้ำหนักกาบตะกรัน และทำการแปรอัตราส่วนน้ำต่อวัสดุประสาน 4 ค่า ดังนี้คือ 0.3 0.4 0.6 และ 0.7 ทำการบ่มก้อนตัวอย่างเป็นเวลา 7 และ 28 วัน นำก้อนตัวอย่างมาพิจารณา กำลังรับแรงอัด ความหนาแน่น และลักษณะสมบัติของน้ำสกัด ผลการศึกษารูปได้ดังนี้

1. กำลังรับแรงอัด

จากการทดสอบหาค่ากำลังรับแรงอัด ซึ่งทดสอบตามมาตรฐาน ASTM C 109-86 ของก้อนตัวอย่างที่ผ่านการบ่มเป็นระยะเวลา 7 และ 28 วัน ผลการทดสอบกำลังรับแรงอัดของก้อนตัวอย่างกาบตะกรันจากโรงหลอมแบดเตอรีเก่าที่ทำให้เป็นก้อนแข็งด้วยปูนซีเมนต์ที่อัตราส่วนน้ำต่างๆแสดงดังตารางที่ 5.12 และรูปที่ 5.25

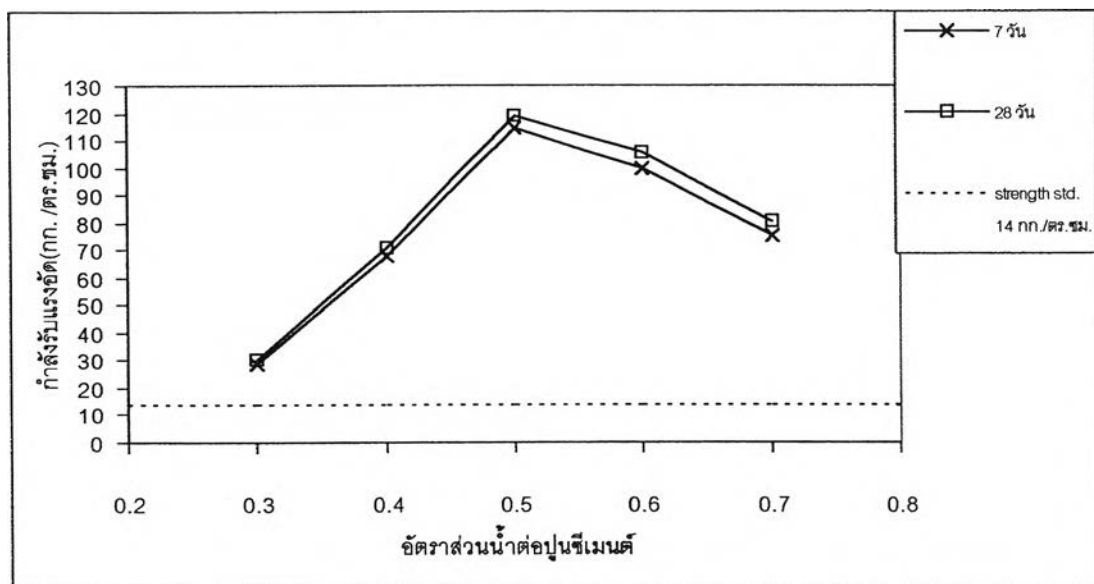
กาบตะกรันที่ทำให้เป็นก้อนแข็งด้วยการใช้ปูนซีเมนต์เป็นวัสดุประสาน โดยใช้อัตราส่วนผสมปูนซีเมนต์ร้อยละ 25 เทียบกับน้ำหนักกาบตะกรัน อัตราส่วนน้ำต่อวัสดุประสานเท่ากับ 0.3 ที่ระยะเวลาบ่มตัว 7 และ 28 วัน จะมีค่ากำลังรับแรงอัดเท่ากับ 28.67 และ 30.33 กก./ตร.ซม.ตามลำดับ เมื่อใช้อัตราส่วนน้ำต่อวัสดุประสานเท่ากับ 0.4 ที่ระยะเวลาบ่มตัว 7 และ 28 วัน จะมีค่ากำลังรับแรงอัดเท่ากับ 67.67 และ 70.67 กก./ตร.ซม.ตามลำดับ ส่วนที่อัตราส่วนน้ำต่อวัสดุประสานเท่ากับ 0.5 ที่ระยะเวลาบ่มตัว 7 และ 28 วัน จะมีค่ากำลังรับแรงอัดสูงสุดคือ 114.33 และ 118.67 กก./ตร.ซม.ตามลำดับ และเมื่อใช้อัตราส่วนน้ำต่อวัสดุประสานเท่ากับ 0.6 ที่ระยะเวลาบ่มตัว 7 และ 28 วัน จะมีค่ากำลังรับแรงอัดลดลงคือเท่ากับ 99.67 และ 105.33 กก./ตร.ซม.ตามลำดับ เช่นเดียวกับการใช้อัตรา

ตารางที่ 5.12 ค่ากำลังรับแรงอัดและความหนาแน่น ของกากตะก้นจากโรงหลอมแบดเตอรีเก่าที่ทำให้เป็นก้อนแข็งด้วยปูนซีเมนต์อัตราส่วนผสมร้อยละ 25 เทียบกับน้ำหนักกากตะก้น ที่อัตราส่วนน้ำต่อวัสดุประสานต่างๆ จากการศึกษาผลของอัตราส่วนน้ำต่อวัสดุประสาน

อัตราส่วนน้ำต่อ วัสดุประสาน(ปูนซีเมนต์)	กำลังรับแรงอัด(กก. /ตร.ซม.)		ความหนาแน่น(ตัน /ลบ.ม.)	
	ระยะเวลาบ่ม	ระยะเวลาบ่ม	ระยะเวลาบ่ม	ระยะเวลาบ่ม
	7 วัน	28 วัน	7 วัน	28 วัน
0.3	28.67	30.33	3.23	3.19
0.4	67.67	70.67	3.31	3.28
0.5	114.33	118.67	3.41	3.37
0.6	99.67	105.33	3.38	3.33
0.7	75.67	80.33	3.34	3.29
ค่ามาตรฐาน	> 14 กก. /ตร.ซม. *		> 1.15 ตัน /ลบ.ม. **	

* เกณฑ์มาตรฐานตามประกาศกรมโรงงานอุตสาหกรรม ฉบับที่ 1 (พ.ศ. 2531)

** เกณฑ์มาตรฐานตามประกาศกระทรวงอุตสาหกรรม ฉบับที่ 6 (พ.ศ. 2540)



รูปที่ 5.25 แสดงความสัมพันธ์ระหว่างกำลังรับแรงอัด และอัตราส่วนน้ำต่อวัสดุประสาน ในการทำกากตะก้นจากโรงหลอมแบดเตอรีเก่าให้เป็นก้อน ในการศึกษานาผลของอัตราส่วนน้ำต่อวัสดุประสาน

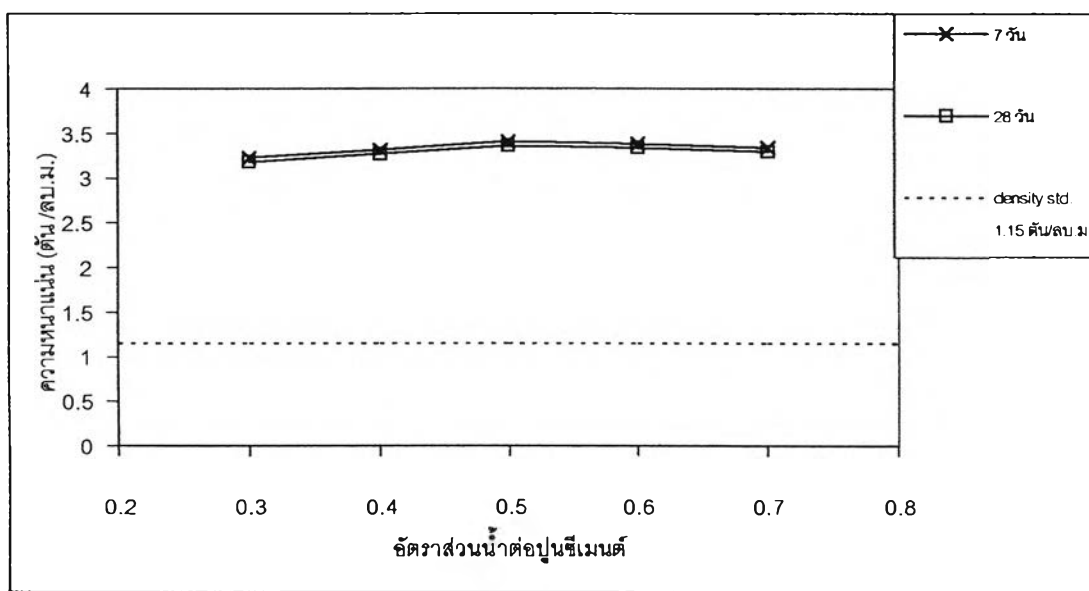
ส่วนน้ำต่อวัสดุประสานเท่ากับ 0.7 ก้อนตัวอย่างก็จะมีค่ากำลังรับแรงอัดลดลงคือเท่ากับ 75.67 และ 80.33 กก. /ตร.ซม. ตามลำดับ ซึ่งก้อนตัวอย่างทั้งหมดนี้มีกำลังรับแรงอัดเกินค่ามาตรฐานคือ 14 กก. /ตร.ซม.

จากผลการทดสอบกำลังรับแรงอัดพบว่า การใช้อัตราส่วนผสมปูนซีเมนต์ร้อยละ 25 เทียบกับ น้ำหนักกากตะกอนในการทำกากตะกอนจากโรงหลอมแบดเตอรีเก่าให้เป็นก้อนแข็ง เมื่อเพิ่มอัตราส่วน น้ำต่อปูนซีเมนต์ กำลังรับแรงอัดจะเพิ่มขึ้น โดยเมื่อใช้อัตราส่วนน้ำต่อปูนซีเมนต์เท่ากับ 0.5 กำลังรับแรงอัดของก้อนตัวอย่างจะสูงที่สุด คือ 118.67 กก. /ตร.ซม. แต่เมื่อเพิ่มอัตราส่วนน้ำต่อปูนซีเมนต์เป็น 0.6 และ 0.7 กำลังรับแรงอัดของก้อนตัวอย่างจะมีค่าลดลง เนื่องจากการที่มีน้ำเหลือจากปฏิกิริยาไฮเดรชันของปูนซีเมนต์ และน้ำที่เหลือนี้จะทำให้เกิดรูพรุนขึ้นในก้อนตัวอย่าง ซึ่งจะทำให้ก้อนตัวอย่างมีค่ากำลังรับแรงอัดลดลง ผลการทดสอบกำลังรับแรงอัดที่ได้นี้ จะนำไปพิจารณาร่วมกับค่าความหนาแน่น และลักษณะสมบัติของน้ำสกัด เพื่อหาอัตราส่วนน้ำต่อปูนซีเมนต์ที่เหมาะสมที่สุดในการทำกากตะกอนจากโรงหลอมแบดเตอรีเก่าให้เป็นก้อนแข็ง

2. ความหนาแน่น

จากการหาความหนาแน่นของก้อนตัวอย่างที่ผ่านการบ่มเป็นระยะเวลา 7 และ 28 วัน ผลการหาค่าความหนาแน่นของก้อนตัวอย่างกากตะกอนจากโรงหลอมแบดเตอรีเก่าที่ทำให้เป็นก้อนแข็งด้วยปูนซีเมนต์อัตราส่วนผสมร้อยละ 25 เทียบกับน้ำหนักกากตะกอน ที่อัตราส่วนน้ำต่างๆ แสดงดังตารางที่ 5.12 และรูปที่ 5.26 พบว่า ที่อัตราส่วนน้ำต่อปูนซีเมนต์ต่างๆ ก้อนตัวอย่างมีค่าความหนาแน่นที่ใกล้เคียงกันคืออยู่ในช่วง 3.19 ถึง 3.41 ตัน /ลบ.ม. ซึ่งมีค่าเกินค่ามาตรฐานคือ 1.15 ตัน /ลบ.ม. โดยเมื่อเพิ่มอัตราส่วนน้ำต่อปูนซีเมนต์ ก้อนตัวอย่างจะมีความหนาแน่นเพิ่มมากขึ้น และเมื่ออัตราส่วนน้ำเท่ากับ 0.5 ก้อนตัวอย่างจะมีความหนาแน่นสูงที่สุดคือเท่ากับ 3.41 ตัน /ลบ.ม. แต่เมื่ออัตราส่วนน้ำเท่ากับ 0.6 และ 0.7 ก้อนตัวอย่างจะมีความหนาแน่นลดลง เนื่องจากการที่มีน้ำเหลือจากปฏิกิริยาไฮเดรชันของปูนซีเมนต์ และน้ำที่เหลือนี้จะทำให้เกิดรูพรุนขึ้นในก้อนตัวอย่าง ซึ่งจะทำให้ก้อนตัวอย่างมีความหนาแน่นลดลง

ผลของความหนาแน่นที่ได้นี้จะนำไปพิจารณาร่วมกับ ค่ากำลังรับแรงอัด และลักษณะสมบัติของน้ำสกัด เพื่อหาอัตราส่วนน้ำตอปูนซีเมนต์ที่เหมาะสมที่สุดในการทำกากตะกอนจากโรงหลอมแบตเตอรีเก่าให้เป็นก้อนแข็ง



รูปที่ 5.26 แสดงความสัมพันธ์ระหว่างความหนาแน่น และอัตราส่วนน้ำต่อวัสดุประสาน ในการทำกากตะกอนจากโรงหลอมแบตเตอรีเก่าให้เป็นก้อน ในการศึกษาหาผลของอัตราส่วนน้ำต่อวัสดุประสาน

3. ลักษณะสมบัติของน้ำสกัด

จากการศึกษาผลของอัตราส่วนน้ำต่อวัสดุประสาน ในการทำกากตะกอนจากโรงหลอมแบตเตอรีเก่าให้เป็นก้อน ซึ่งทำการหล่อก้อนตัวอย่างโดยทำการผสมกากตะกอนจากโรงหลอมแบตเตอรีเก่ากับปูนซีเมนต์ ในอัตราส่วนผสมปูนซีเมนต์ต่อกากตะกอนร้อยละ 25 เทียบกับน้ำหนักกากตะกอน และทำการแปรอัตราส่วนน้ำต่อวัสดุประสาน 4 ค่า ดังนี้คือ 0.3 0.4 0.6 และ 0.7 ทำการบ่มก้อนตัวอย่างเป็นเวลา 7 และ 28 วัน นำก้อนตัวอย่างมาหาลักษณะสมบัติของน้ำสกัด โดยวิธีการ

สกัดสาร พารามิเตอร์ที่วิเคราะห์ คือ พีเอช และปริมาณตะกั่วในน้ำสกัด โดยในการวิเคราะห์ปริมาณตะกั่วด้วยเครื่อง Atomic Absorption Spectrophotometer(AA) จะใช้ความยาวคลื่น 217.0 nm

ลักษณะสมบัติของน้ำสกัดจากกากตะก้นจากโรงหลอมแบดเตอรีเก่าที่ทำให้เป็นก้อนแข็งด้วยปูนซีเมนต์ปอร์ตแลนด์ประเภทหนึ่ง อัตราส่วนผสมร้อยละ 25 เทียบกับน้ำหนักกากตะก้น และอัตราส่วนน้ำต่อปูนซีเมนต์ต่างๆ แสดงดังตารางที่ 5.13

3.1 พีเอช

กากตะก้นจากโรงหลอมแบดเตอรีเก่า ที่ผ่านการทำให้เป็นก้อนแข็งและผ่านการบ่มตัว 7 และ 28 วัน วิเคราะห์ลักษณะสมบัติของน้ำสกัด ด้วยวิธีการสกัดตามประกาศกระทรวงอุตสาหกรรม ฉบับที่ 6 (พ.ศ. 2540) พบว่าค่าพีเอชที่อัตราส่วนน้ำ 0.3 0.4 0.5 0.6 และ 0.7 สำหรับระยะเวลาบ่มตัว 7 วัน มีค่าเท่ากับ 11.33 11.36 11.33 11.35 และ 11.34 ตามลำดับ ส่วนที่ระยะเวลาบ่มตัว 28 วัน มีค่าพีเอชเท่ากับ 11.22 11.25 11.21 11.24 และ 11.23 ตามลำดับ

จากรูปที่ 5.27 แสดงให้เห็นว่า น้ำสกัดจากกากตะก้นจากโรงหลอมแบดเตอรีเก่าที่ทำให้เป็นก้อนแข็งด้วยปูนซีเมนต์ร้อยละ 25 เทียบกับน้ำหนักกากตะก้น ที่อัตราส่วนน้ำต่างๆ มีค่าพีเอชอยู่ในช่วง 11.21 ถึง 11.36 และการเปลี่ยนแปลงค่าอัตราส่วนน้ำต่อวัสดุประสาน(ปูนซีเมนต์)มีผลต่อการเปลี่ยนแปลงค่าพีเอชน้อยมาก

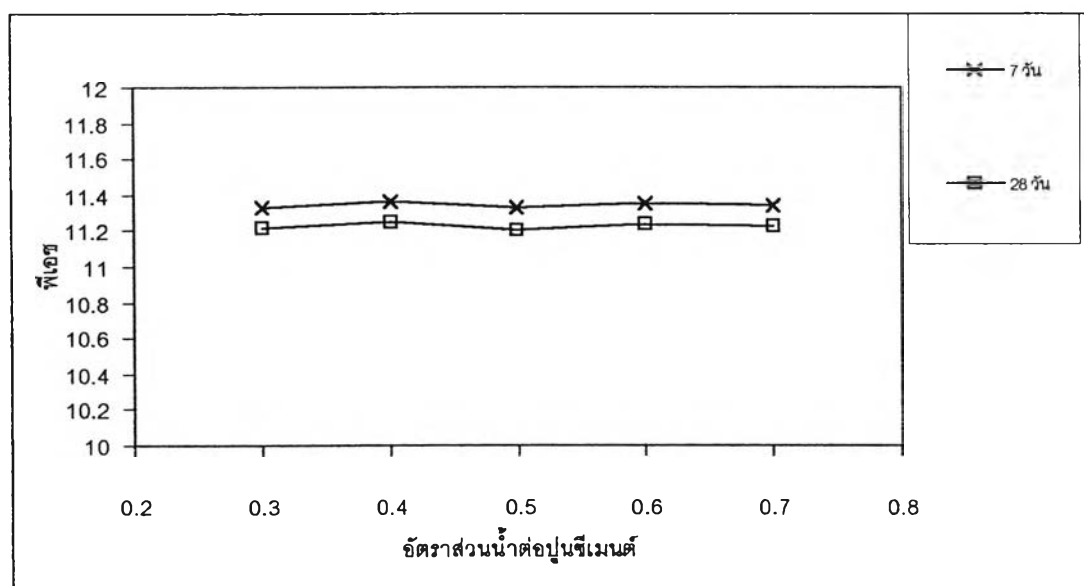
3.2 ปริมาณตะกั่วในน้ำสกัด

ปริมาณตะกั่วในน้ำสกัดจากกากตะก้นที่ทำให้เป็นก้อนแข็งที่ผ่านการทำให้เป็นก้อนแข็งและผ่านการบ่มตัว 7 และ 28 วัน วิเคราะห์ลักษณะสมบัติของน้ำสกัด ด้วยวิธีการสกัดตามประกาศกระทรวงอุตสาหกรรม ฉบับที่ 6 (พ.ศ. 2540) พบว่าปริมาณตะกั่วในน้ำสกัดที่อัตราส่วนน้ำต่อปูนซีเมนต์ 0.3 0.4 0.5 0.6 และ 0.7 สำหรับระยะเวลาบ่มตัว 7 วัน มีค่าเฉลี่ยเท่ากับ 4.78 4.75 4.76 4.77 และ 4.80 มก./ล. ตามลำดับ ส่วนที่ระยะเวลาบ่มตัว 28 วัน ปริมาณตะกั่วในน้ำสกัดมีค่าเฉลี่ยเท่ากับ 4.77 4.73 4.72 4.74 และ 4.75 มก./ล. ตามลำดับ

ตารางที่ 5.13 ลักษณะสมบัติของน้ำสกัดจากกากตะกอนจากโรงหลอมแบตเตอรี่เก่าที่ทำให้เป็นก้อนแข็งด้วยปูนซีเมนต์อัตราส่วนผสมร้อยละ 25 เทียบกับน้ำหนักกากตะกอน ที่อัตราส่วนน้ำต่อวัสดุประสานต่างๆ จากการศึกษาผลของอัตราส่วนน้ำต่อวัสดุประสาน

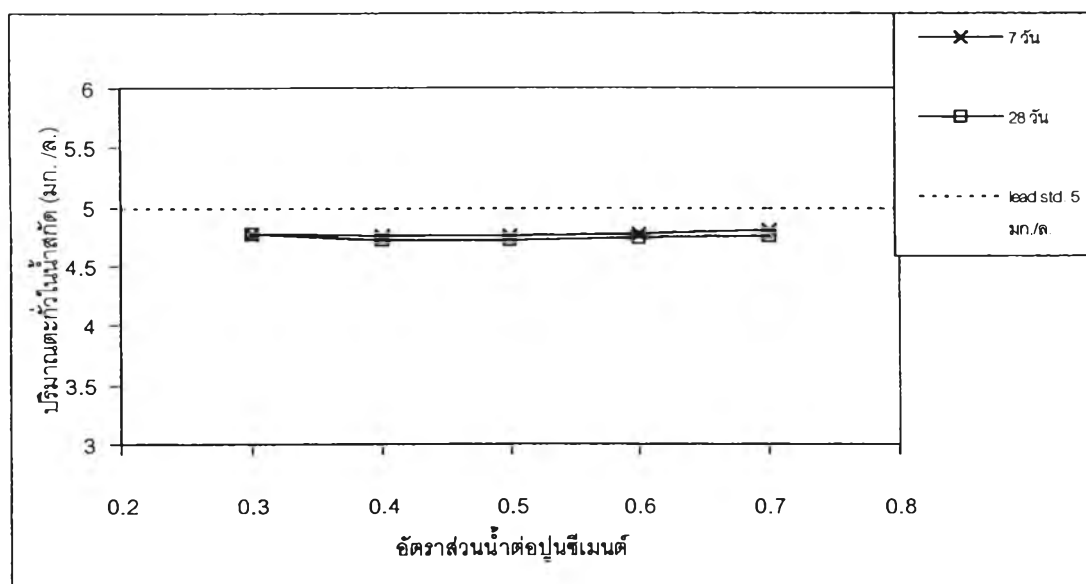
อัตราส่วนน้ำต่อ วัสดุประสาน(ปูนซีเมนต์)	พีเอช		ปริมาณตะกั่วในน้ำสกัด(มก. /ล.)	
	ระยะเวลาบ่ม 7 วัน	ระยะเวลาบ่ม 28 วัน	ระยะเวลาบ่ม 7 วัน	ระยะเวลาบ่ม 28 วัน
0.3	11.33	11.22	4.78	4.77
0.4	11.36	11.25	4.75	4.73
0.5	11.33	11.21	4.76	4.72
0.6	11.35	11.24	4.77	4.74
0.7	11.34	11.23	4.80	4.75
ค่ามาตรฐาน	-		< 5 มก. /ล. *	

* เกณฑ์มาตรฐานตามประกาศกระทรวงอุตสาหกรรม ฉบับที่ 6(พ.ศ.2540)



รูปที่ 5.27 แสดงความสัมพันธ์ระหว่างพีเอชของน้ำสกัด และอัตราส่วนน้ำต่อวัสดุประสาน ในการทำกากตะกอนจากโรงหลอมแบตเตอรี่เก่าให้เป็นก้อน ในการศึกษานาผลของอัตราส่วนน้ำต่อวัสดุประสาน

จากรูปที่ 5.28 แสดงให้เห็นว่า น้ำสกัดจากกากตะกอนจากโรงหลอมแบดเตอรีเก่าที่ทำให้เป็นก้อนแข็งด้วยปูนซีเมนต์ร้อยละ 25 เทียบกับน้ำหนักกากตะกอน ที่อัตราส่วนน้ำต่างๆ มีปริมาณตะกั่วในน้ำสกัดอยู่ในช่วง 4.72 ถึง 4.80 มก./ล. ซึ่งมีค่าต่ำกว่าเกณฑ์มาตรฐานคือ 5 มก./ล. เมื่อระยะเวลาบ่มเพิ่มมากขึ้นปริมาณตะกั่วในน้ำสกัดลดลง และการเปลี่ยนแปลงค่าอัตราส่วนน้ำต่อวัสดุประสาน(ปูนซีเมนต์)มีผลต่อการเปลี่ยนแปลงปริมาณตะกั่วในน้ำสกัดน้อยมาก ผลของลักษณะสมบัติของน้ำสกัดที่ได้นี้จะนำไปพิจารณาร่วมกับ ค่ากำลังรับแรงอัด และความหนาแน่น เพื่อหาอัตราส่วนน้ำต่อปูนซีเมนต์ที่เหมาะสมที่สุดในการทำกากตะกอนจากโรงหลอมแบดเตอรีเก่าให้เป็นก้อนแข็ง

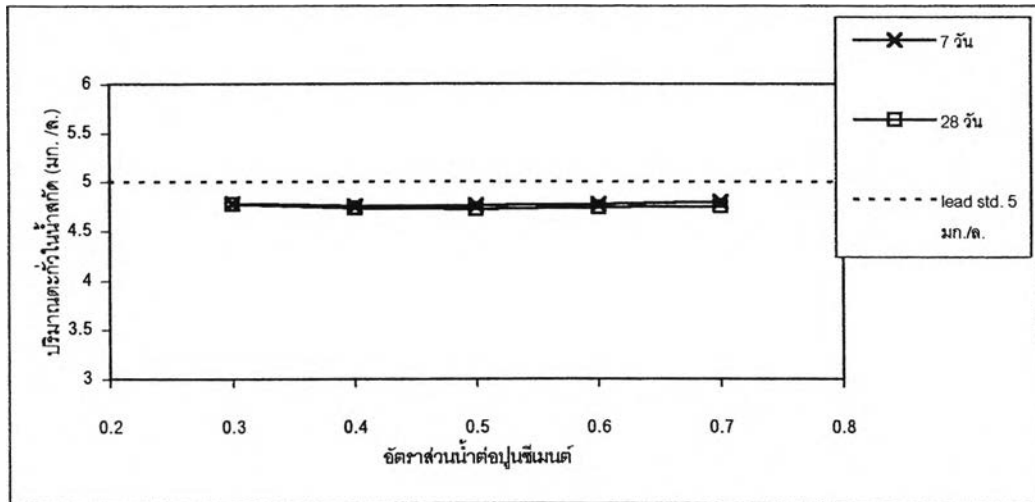
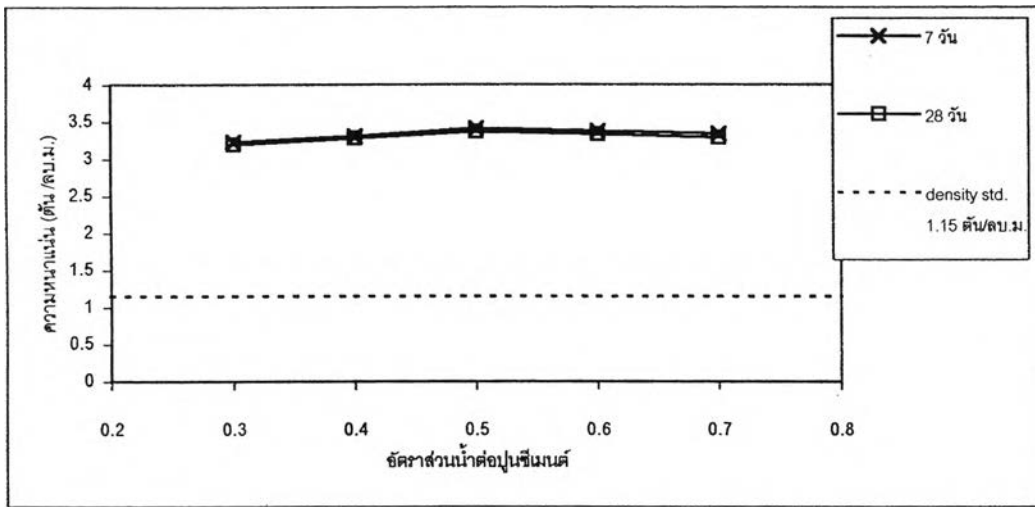
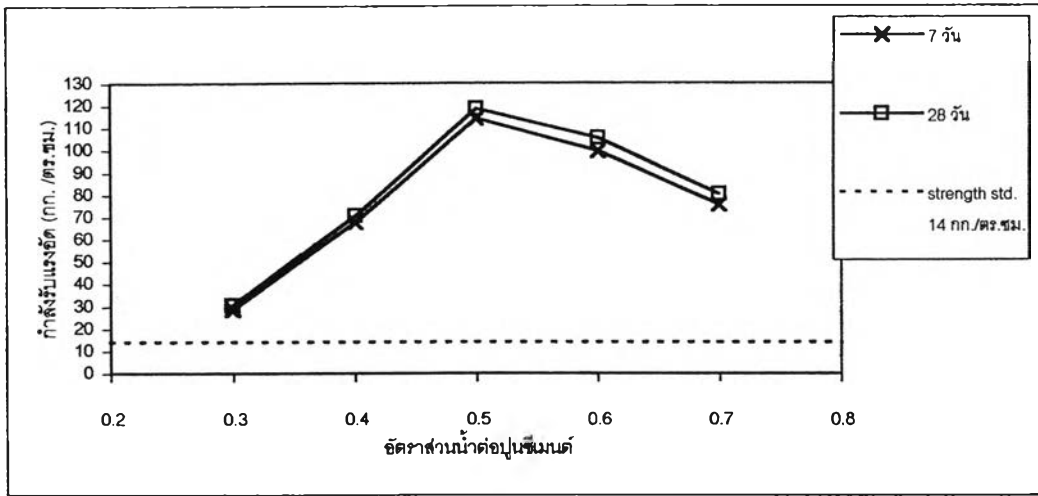


รูปที่ 5.28 แสดงความสัมพันธ์ระหว่างปริมาณตะกั่วในน้ำสกัด และอัตราส่วนน้ำต่อวัสดุประสาน ในการทำกากตะกอนจากโรงหลอมแบดเตอรีเก่าให้เป็นก้อน ในการศึกษานหาผลของอัตราส่วนน้ำต่อวัสดุประสาน

สรุปผลการศึกษาผลของอัตราส่วนน้ำต่อวัสดุประสาน

จากการศึกษาผลของอัตราส่วนน้ำต่อวัสดุประสาน เมื่อพิจารณาค่ากำลังรับแรงอัด ความหนาแน่น และลักษณะสมบัติของน้ำสกัด เพื่อพิจารณาหาอัตราส่วนน้ำต่อปูนซีเมนต์ที่เหมาะสมที่สุด ในการทำกากตะกอนจากโรงหลอมแบตเตอรีเก่าให้เป็นก้อนแข็ง ผลการพิจารณาสรุปได้ดังนี้

จากการวิเคราะห์ความสัมพันธ์ระหว่าง ค่ากำลังรับแรงอัด ความหนาแน่น และปริมาณตะกั่ว ในน้ำสกัด กับอัตราส่วนน้ำต่อวัสดุประสานดังแสดงในรูปที่ 5.29 พบว่าที่อัตราส่วนน้ำต่อวัสดุประสาน 0.3 0.4 0.5 0.6 และ 0.7 ก้อนตัวอย่างมีค่ากำลังรับแรงอัด ความหนาแน่น และปริมาณตะกั่วในน้ำสกัด เป็นไปตามเกณฑ์มาตรฐานที่กำหนดไว้ การเปลี่ยนแปลงอัตราส่วนน้ำต่อวัสดุประสานมีผลต่อกำลังรับแรงอัด และความหนาแน่นของก้อนตัวอย่างคือ เมื่อเพิ่มอัตราส่วนน้ำต่อวัสดุประสานตั้งแต่ 0.3 ถึง 0.5 ก้อนตัวอย่างจะมีค่ากำลังรับแรงอัด และความหนาแน่นเพิ่มมากขึ้น เนื่องจากน้ำที่เพิ่มมากขึ้นจะทำให้เกิดปฏิกิริยาไฮเดรชันสมบูรณ์มากขึ้น ซึ่งมีผลทำให้ก้อนตัวอย่างมีกำลังรับแรงอัด และความหนาแน่นสูงขึ้น แต่เมื่อเพิ่มอัตราส่วนน้ำต่อวัสดุประสานเป็น 0.6 และ 0.7 ก้อนตัวอย่างจะมีค่ากำลังรับแรงอัด และความหนาแน่นลดลง เนื่องจากการที่มีน้ำเหลือจากปฏิกิริยาไฮเดรชันของปูนซีเมนต์ และน้ำที่เหลือนี้จะทำให้เกิดรูพรุนขึ้นในก้อนตัวอย่าง ซึ่งจะทำให้ก้อนตัวอย่างมีกำลังรับแรงอัด และความหนาแน่นลดลง ส่วนการเปลี่ยนแปลงอัตราส่วนน้ำต่อวัสดุประสาน ไม่มีผลต่อการเปลี่ยนแปลงของพีเอชของน้ำสกัด และปริมาณตะกั่วในน้ำสกัดของก้อนตัวอย่าง นอกจากนี้ยังพบว่า ที่อัตราส่วนน้ำต่อปูนซีเมนต์เท่ากับ 0.5 ก้อนตัวอย่างจะมีกำลังรับแรงอัด และความหนาแน่นสูงที่สุดอีกด้วย ดังนั้นในการทำเสถียรกากตะกอนจากโรงหลอมแบตเตอรีเก่า ด้วยการทำให้เป็นก้อนแข็ง จึงเลือกใช้ปูนซีเมนต์ปอร์ตแลนด์ประเภทหนึ่ง อัตราส่วนผสมร้อยละ 25 เทียบกับน้ำหนักกากตะกอน และใช้อัตราส่วนน้ำต่อปูนซีเมนต์เท่ากับ 0.5



รูปที่ 5.29 แสดงความสัมพันธ์ระหว่างกำลังรับแรงอัด ความหนาแน่น และปริมาณตะกั่วในน้ำสกัด กับอัตราส่วนน้ำต่อวัสดุประสานต่างๆ ในการทำกากตะกั่วจากโรงหลอมแบตเตอรี่เก่า ให้เป็นก้อนแข็งด้วยปูนซีเมนต์อัตราส่วนผสมร้อยละ 25 เทียบกับน้ำหนักกากตะกั่ว ในการศึกษาผลของอัตราส่วนน้ำต่อวัสดุประสาน

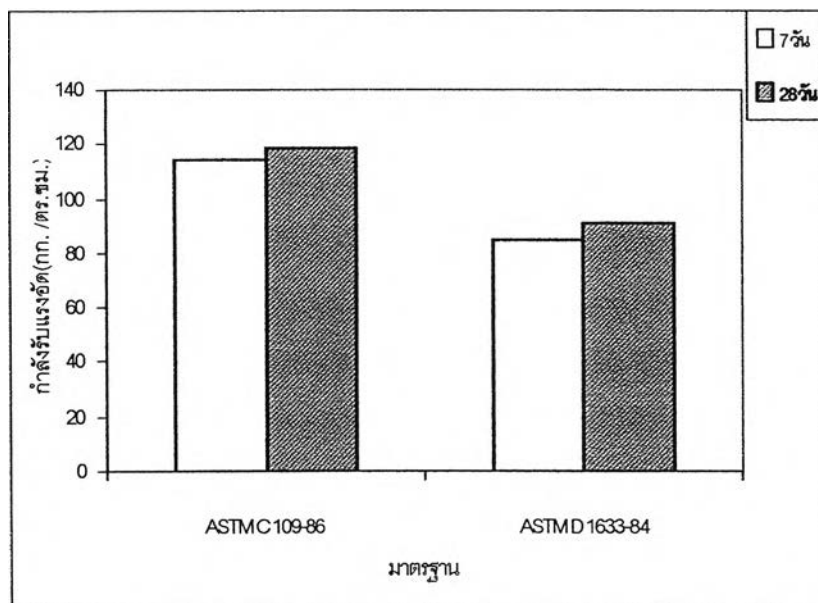
5.5 การเปรียบเทียบกำลังรับแรงอัด วิธีทดสอบตามประกาศกรมโรงงานอุตสาหกรรม ฉบับที่ 1(พ.ศ. 2531) กับ ประกาศกระทรวงอุตสาหกรรม ฉบับที่ 6(พ.ศ. 2540)

เนื่องจากการศึกษานี้เริ่มดำเนินการก่อนที่จะมีประกาศกระทรวงอุตสาหกรรม ฉบับที่ 6 (พ.ศ. 2540) ดังนั้นการทดสอบกำลังรับแรงอัดของกากตะกอนจากโรงหลอมแบดเตอรีเก่าที่ผ่านการทำให้เป็นก้อนในงานวิจัยนี้จึงใช้วิธีทดสอบตามประกาศกรมโรงงานอุตสาหกรรม ฉบับที่ 1 (พ.ศ. 2531) โดยกำหนดใช้ค่า Unconfined compressive strength โดยกำหนดการทดสอบจากก้อนตัวอย่างลูกบาศก์ขนาด 50x50x50 มิลลิเมตร ตามมาตรฐาน ASTM C 109-86 โดยเครื่องมือทดสอบกำลังรับแรงอัด และได้กำหนดเกณฑ์มาตรฐานกำลังรับแรงอัดไว้ไม่น้อยกว่า 14 กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร (กก. /ตร.ซม.) ส่วนการทดสอบกำลังรับแรงอัดตามประกาศกระทรวงอุตสาหกรรม ฉบับที่ 6 (พ.ศ. 2540) กำหนดใช้ค่า Unconfined compressive strength โดยกำหนดการทดสอบจากก้อนตัวอย่างทรงกระบอก ขนาดเส้นผ่าศูนย์กลาง 2.8 นิ้ว(71.1 ม.ม.) และสูง 5.6 นิ้ว(142.2 ม.ม.) ตามมาตรฐาน ASTM D 1633-84 โดยเครื่องมือทดสอบกำลังรับแรงอัด และกำหนดเกณฑ์มาตรฐานกำลังรับแรงอัดไว้ไม่น้อยกว่า 3.5 กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร(กก. /ตร.ซม.)

ผลการเปรียบเทียบการทดสอบค่ากำลังรับแรงอัดทั้ง 2 วิธี ของกากตะกอนจากโรงหลอมแบดเตอรีเก่าที่ทำให้เป็นก้อนแข็ง ด้วยการใช้ปูนซีเมนต์ปอร์ตแลนด์ประเภทหนึ่งเป็นวัสดุประสาน โดยใช้อัตราส่วนผสมปูนซีเมนต์ต่อกากตะกอนเท่ากับร้อยละ 25 เทียบกับน้ำหนักกากตะกอน ที่อัตราส่วนน้ำต่อวัสดุประสานเท่ากับ 0.5 แสดงดังตารางที่ 5.14 และรูปที่ 5.30 พบว่า กากตะกอนจากโรงหลอมแบดเตอรีเก่าที่ผ่านการทำให้เป็นก้อน เมื่อทดสอบกำลังรับแรงอัดตามประกาศกระทรวงอุตสาหกรรม ฉบับที่ 6 (พ.ศ. 2540) ตามวิธีมาตรฐาน ASTM D 1633-84 มีค่ากำลังรับแรงอัดที่ระยะเวลาบ่มตัว 7 และ 28 วัน เท่ากับ 85.42 และ 91.04 กก. /ตร.ซม. ตามลำดับ ซึ่งมีค่าต่ำกว่าการทดสอบตามประกาศกรมโรงงานอุตสาหกรรมฉบับที่ 1(พ.ศ. 2531) แต่ก็ยังคงมีค่าผ่านเกณฑ์มาตรฐานคือ 3.5 กก. /ตร.ซม. (ตามมาตรฐาน ASTM D 1633-84)

ตารางที่ 5.14 การเปรียบเทียบกำลังรับแรงอัด วิธีทดสอบตามประกาศกรมโรงงานอุตสาหกรรม ฉบับที่ 1 (พ.ศ. 2531) กับ ประกาศกระทรวงอุตสาหกรรม ฉบับที่ 6 (พ.ศ. 2540); ASTM C 109-86 กับ ASTM D 1633-84

วัสดุประสาน และอัตราส่วน ผสมวัสดุประสาน(ร้อยละ) เทียบกับน้ำหนักกากตะกอน	กำลังรับแรงอัด (กก. /ตร.ซม.)			
	มาตรฐาน ASTM C 109-86		มาตรฐาน ASTM D 1633-84	
	ระยะเวลาบ่ม 7วัน	ระยะเวลาบ่ม 28วัน	ระยะเวลาบ่ม 7วัน	ระยะเวลาบ่ม 28วัน
ปูนซีเมนต์ ร้อยละ 25	114.33	118.67	85.42	91.04
ค่ามาตรฐาน	> 14 กก. /ตร.ซม.		> 3.5 กก. /ตร.ซม.	



รูปที่ 5.30 แสดงผลการทดสอบกำลังรับแรงอัด โดยใช้วิธีมาตรฐาน ASTM C 109-86 และ ASTM D 1633-84

5.6 การประมาณค่าใช้จ่ายในการกำจัดกากตะกอนจากโรงหลอมแบตเตอรีเก่า

จากการศึกษาการทำเสถียรกากตะกอนจากโรงหลอมแบตเตอรีเก่าในงานวิจัยนี้ พบว่าการใช้ปูนซีเมนต์ปอร์ตแลนด์ประเภทหนึ่งเป็นวัสดุประสาน ในอัตราส่วนผสมปูนซีเมนต์ร้อยละ 25 เทียบกับน้ำหนักกากตะกอน สามารถทำกากตะกอนจากโรงหลอมแบตเตอรีเก่าให้เป็นก้อนแข็งได้อย่างมีประสิทธิภาพและเหมาะสมที่สุด ดังนั้นในการทำเสถียรกากตะกอนด้วยการทำให้เป็นก้อนแข็ง เมื่อน้ำหนักกากตะกอนเท่ากับ 1 ตัน จะต้องใช้ปูนซีเมนต์เท่ากับ $1 \times 25 / 100 = 0.25$ ตัน

ค่าใช้จ่ายในการกำจัดกากตะกอนจากโรงหลอมแบตเตอรีเก่า สามารถแบ่งออกได้เป็น

- ค่าใช้จ่ายในการทำกากตะกอนให้เป็นก้อนแข็ง
- ค่าขนส่งกากตะกอนที่ผ่านการทำให้เป็นก้อนแข็ง จากโรงงานฯ ไปยังหลุมฝังกลบ
- ค่าใช้จ่ายในการฝังกลบกากตะกอนที่ผ่านการทำให้เป็นก้อนแข็ง

ค่าใช้จ่ายในการทำกากตะกอนให้เป็นก้อนแข็ง

ราคาปูนซีเมนต์ปอร์ตแลนด์ประเภทหนึ่ง (ตราช้างของ บ.ปูนซีเมนต์ไทย จำกัด) ตามราคาใน ส่วนกลาง จากสำนักดัชนีเศรษฐกิจการค้า กรมการค้าภายใน เดือน มกราคม 2543 ราคาตันละ 2,522 บาท คิดเป็นราคาปูนซีเมนต์ในการทำกากตะกอนจากโรงหลอมแบตเตอรีเก่าให้เป็นก้อนแข็งเท่ากับ $0.25 \times 2,522 = 630.50$ บาท ซึ่งโดยปกติค่าแรงในการผสมคอนกรีตคิดเป็น 20 เปอร์เซ็นต์ของราคาวัสดุหรือเท่ากับ $0.20 \times 630.50 = 126$ บาท ดังนั้นค่าใช้จ่ายในการทำกากตะกอนจากโรงหลอมแบตเตอรีเก่าให้เป็นก้อนแข็งด้วยปูนซีเมนต์อัตราส่วนร้อยละ 25 เทียบกับน้ำหนักกากตะกอนจึงมีค่าประมาณ $630.50 + 126 = 756.50$ บาทต่อน้ำหนักตันของกากตะกอน

ค่าขนส่งกากตะกอนที่ผ่านการทำให้เป็นก้อนแข็ง จากโรงงานฯ ไปยังหลุมฝังกลบ

กากตะกอนจากโรงหลอมแบตเตอรีเก่าที่ผ่านการทำให้เสถียรด้วยการทำให้เป็นก้อนแข็งแล้ว จะถูกนำไปฝังกลบที่ศูนย์กำจัดกากอุตสาหกรรม จังหวัดราชบุรี โดยราคาค่าขนส่งเท่ากับ 2.75 บาทต่อตันต่อกิโลเมตร ซึ่งระยะทางจากโรงงานฯ ไปยังหลุมฝังกลบของศูนย์กำจัดกากอุตสาหกรรม จังหวัด

ราชบุรีประมาณ 200 กิโลเมตร ดังนั้น ค่าขนส่งกากตะกอนที่ผ่านการทำให้เป็นก้อนแข็งแล้ว จากโรงงานฯไปยังหลุมฝังกลบจะประมาณเท่ากับ 550 บาทต่อน้ำหนักตันของกากตะกอน

ค่าใช้จ่ายในการฝังกลบกากตะกอนที่ผ่านการทำให้เป็นก้อนแข็ง

กากตะกอนจากโรงหลอมแบตเตอรี่เก่าที่ผ่านการทำให้เป็นก้อนแข็งด้วยปูนซีเมนต์ร้อยละ 25 เทียบกับน้ำหนักกากตะกอน เมื่อถูกขนส่งมายังที่ศูนย์กำจัดกากอุตสาหกรรม จังหวัดราชบุรี จะถูกนำไปฝังกลบยังหลุมฝังกลบที่ทางศูนย์ฯกำหนดไว้ โดยค่าใช้จ่ายในการฝังกลบกากตะกอนที่ผ่านการทำให้เป็นก้อนแข็งที่ศูนย์กำจัดกากอุตสาหกรรม จังหวัดราชบุรี เท่ากับ 875 บาทต่อน้ำหนักตันของกากตะกอน(ข้อมูลจากฝ่ายการตลาดของ GENCO)

ค่าใช้จ่ายในการกำจัดกากตะกอนจากโรงหลอมแบตเตอรี่เก่า

ค่าใช้จ่ายในการกำจัดกากตะกอนจากโรงหลอมแบตเตอรี่เก่า จะเท่ากับ

= ค่าใช้จ่ายในการทำกากตะกอนให้เป็นก้อนแข็ง + ค่าใช้จ่ายในการขนส่งกากตะกอนที่ผ่านการทำให้เป็นก้อนแข็งจากโรงงานฯไปยังหลุมฝังกลบ + ค่าใช้จ่ายในการฝังกลบกากตะกอนที่ผ่านการทำให้เป็นก้อนแข็ง

$$= 756.50 + 550 + 875$$

$$= 2,181.50 \quad \text{บาท /ตัน}$$

ดังนั้นค่าใช้จ่ายในการกำจัดกากตะกอนจากโรงหลอมแบตเตอรี่เก่า ด้วยวิธีการทำให้เป็นก้อนแข็งด้วยปูนซีเมนต์ร้อยละ 25 เทียบกับน้ำหนักกากตะกอน จะมีค่าประมาณเท่ากับ 2,181.50 บาทต่อน้ำหนักตันของกากตะกอน

ค่าใช้จ่ายในการกำจัดกากตะกอนจากโรงหลอมแบตเตอรี่เก่า ต่อหน่วยการผลิต

ในการผลิตตะกั่วแท่ง(Lead ingot) 1 ตัน จะเกิดกากตะกอนทั้งหมดประมาณ 0.85 ตัน ดังนั้น ในการกำจัดกากตะกอนจากโรงหลอมแบตเตอรี่เก่าต่อกำลังการผลิตตะกั่วแท่ง 1 ตัน จึงมีค่าประมาณเท่ากับ $2,181.50 \times 0.85 = 1,855$ บาท

ค่าใช้จ่ายในการกำจัดกากตะกอนจากโรงหลอมแบดเตอรีเก่า เปรียบเทียบกับราคา ตะกั่วแท่ง

ราคาตะกั่วแท่ง จากฝ่ายข้อมูลราคา กรมทรัพยากรธรณี เดือนเมษายน 2543 ราคาโดยเฉลี่ย ตันละ 12,056 บาท ในขณะที่ค่าใช้จ่ายในการกำจัดกากตะกอนที่เกิดขึ้นต่อกำลังการผลิตตะกั่วแท่ง 1 ตัน เท่ากับ 1,855 บาท ซึ่งเท่ากับร้อยละ 15.4 ของราคาตะกั่วแท่ง

ค่าใช้จ่ายในการกำจัดกากตะกอนจากโรงหลอมแบดเตอรีเก่า เปรียบเทียบกับค่า บริการในการกำจัดของศูนย์กำจัดกากแสมดำ

เมื่อพิจารณาเปรียบเทียบกับค่าบริการในการกำจัดของศูนย์กำจัดกากแสมดำ พบว่า ของแข็ง ปนเปื้อนโลหะหนักที่จัดเป็นของเสียอันตรายมีราคาในการกำจัดซึ่งรวมค่าใช้จ่ายต่างๆ ประมาณไม่ต่ำกว่า 5,000 บาท(ข้อมูลจากฝ่ายการตลาดของ GENCO) โดยแยกเป็น ราคาในการบำบัดไม่ต่ำกว่า 2,000 บาทต่อน้ำหนักตันของกากตะกอน(ซึ่งจะต้องพิจารณาจากลักษณะสมบัติของของเสีย) ราคาค่าขนส่งกากตะกอนประมาณ 550 บาทต่อตันกากตะกอน ราคาค่าขนถ่ายกากตะกอนขึ้นลง 300 บาทต่อตันกากตะกอน และค่าฝังกลบอีก 875 บาทต่อตันกากตะกอน ซึ่งเมื่อพิจารณาแล้วการทำเสถียรกาก ตะกอนแล้วทำให้เป็นก้อนแข็งในบริเวณโรงงาน แล้วนำไปฝังกลบยังศูนย์กำจัดกากอุตสาหกรรม จังหวัดราชบุรี น่าจะเป็นวิธีที่เหมาะสมกว่า