

อิทธิพลของสัดส่วนน้ำต่อซีเมนต์ต่อการทำเป็นก้อนแข็งของตะกอนโลหะหนักจาก
ระบบบำบัดน้ำเสียอุตสาหกรรม



นายภัทร กฤตานุสรณ์

วิทยานิพนธ์นี้เป็นส่วนหนึ่งของการศึกษาตามหลักสูตรปริญญาวิศวกรรมศาสตรมหาบัณฑิต
สาขาวิชาวิศวกรรมสิ่งแวดล้อม ภาควิชาวิศวกรรมสิ่งแวดล้อม
คณะวิศวกรรมศาสตร์ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย
ปีการศึกษา 2546
ISBN 974-17-4762-4
ลิขสิทธิ์ของจุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

I 21337433

**EFFECT OF WATER CEMENT RATIO ON SOLIDIFICATION OF HEAVY
METAL SLUDGE FROM INDUSTRIAL WASTEWATER TREATMENT PLANT**

Mr. Paht Krittanusorn

A Thesis Submitted in Partial Fulfillment of the Requirements
for the Degree of Master of Engineering in Environmental Engineering

Department of Environmental Engineering

Faculty of Engineering

Chulalongkorn University

Academic Year 2003

ISBN 974-17-4762-4

ภัทร กฤตานุสรณ์ : อิทธิพลของสัดส่วนน้ำต่อซีเมนต์ต่อการทำเป็นก้อนแข็งของตะกอน
โลหะหนักจากระบบบำบัดน้ำเสียอุตสาหกรรม. (EFFECT OF WATER CEMENT RATIO
ON SOLIDIFICATION OF HEAVY METAL SLUDGE FROM INDUSTRIAL
WASTEWATER TREATMENT PLANT)

อ.ที่ปรึกษา: รศ.ดร. ธเรศ ศรีสถิตย์, 122 หน้า. ISBN 974-17-4762-4

การวิจัยนี้มีวัตถุประสงค์เพื่อศึกษาความสัมพันธ์ของค่ากำลังอัดของก้อนแข็งเมื่อมีการเปลี่ยนแปลงปริมาณน้ำในตะกอนแต่ละประเภท ความสัมพันธ์ของกำลังอัดของก้อนแข็งเมื่อมีการเปลี่ยนแปลงค่าความหนาแน่นของตะกอน ความสัมพันธ์ของกำลังอัดเมื่อมีการเปลี่ยนแปลงส่วนผสมตะกอนกับซีเมนต์ และปริมาณโลหะหนักในน้ำสกัดเมื่อมีการเปลี่ยนแปลงส่วนผสมตะกอนกับซีเมนต์ โดยทำการแปรผันค่าปริมาณน้ำในตะกอนตั้งแต่ร้อยละ 0 ถึง 100 ของน้ำหนักตะกอนแห้ง และสัดส่วนตะกอนต่อซีเมนต์ตั้งแต่ 0.5 ถึง 1.75 เท่าของน้ำหนักซีเมนต์ อ้างอิงมาตรฐานตามประกาศกระทรวงอุตสาหกรรมฉบับที่ 6 (พ.ศ. 2540) ปัจจัยที่ทำการศึกษา ได้แก่ ค่ากำลังอัด ปริมาณโลหะหนักในน้ำสกัด และปริมาณน้ำในตะกอนที่เหมาะสมสำหรับการหล่อก้อนแข็ง

ผลการทดลองพบว่า ตะกอนจากอุตสาหกรรมฟอกหนังมีโครเมียมในน้ำสกัด 15.33 มก./ล. ประกอบรถยนต์มีตะกั่วในน้ำสกัด 5.67 มก./ล. ผลิตภัณฑ์มีตะกั่วในน้ำสกัด 8.97 มก./ล. ริดเหล็กมีโครเมียมในน้ำสกัด 7.11 มก./ล. ผลิตภัณฑ์มีตะกั่วในน้ำสกัด 5.31 มก./ล. และผลิตภัณฑ์ตัวนำมีตะกั่วในน้ำสกัด 6.52 มก./ล. ซึ่งเป็นปริมาณโลหะหนักที่เกินเกณฑ์ประกาศกระทรวงอุตสาหกรรมฉบับที่ 6 จัดเป็นของเสียอันตราย จึงนำมาหล่อเป็นก้อนแข็ง ค่าปริมาณน้ำในตะกอนที่เหมาะสมมีค่าร้อยละ 49 62 65 5 74 และ 55 ของน้ำหนักตะกอนแห้งตามลำดับ ค่าความดูดซึมน้ำของตะกอนที่สภาวะอิ่มตัวผิวแห้งนำมาแทนปริมาณน้ำในตะกอนที่เหมาะสมได้ ค่ากำลังอัดและความหนาแน่นของก้อนแข็งทุกตัวอย่างตะกอนผ่านเกณฑ์ที่กำหนด ในขณะที่ปริมาณโลหะหนักในน้ำสกัดก้อนแข็งอุตสาหกรรมฟอกหนังผ่านมาตรฐานที่ส่วนผสมตะกอนต่อซีเมนต์ 0.5:1 และ 0.75:1 ส่วนตะกอนอื่นนั้นผ่านมาตรฐานในทุกอัตราส่วนผสม การเพิ่มสัดส่วนตะกอนในก้อนแข็งทำให้กำลังอัดลดลง ปริมาณโลหะหนักในน้ำสกัดเพิ่มขึ้นเนื่องจากปริมาณซีเมนต์ในก้อนแข็งลดลงทำให้ความสามารถในการจับยึดโลหะหนักในก้อนแข็งลดลง และไม่มีความสัมพันธ์ระหว่างกำลังอัดกับความหนาแน่นของตะกอน แต่อย่างไรก็ดีหากทำการแบ่งประเภทตะกอนตามกระบวนการผลิต ที่มาของตะกอน ชนิด ปริมาณของสารอินทรีย์และสารอนินทรีย์ในตะกอน จะพบว่ากำลังอัดมีแนวโน้มเพิ่มขึ้นตามค่าความหนาแน่นของตะกอน

ภาควิชา วิศวกรรมสิ่งแวดล้อม

ลายมือชื่อนิสิต ภัทร

สาขาวิชา วิศวกรรมสิ่งแวดล้อม

ลายมือชื่ออาจารย์ที่ปรึกษา

ปีการศึกษา 2546

4470451321 : MAJOR ENVIRONMENTAL ENGINEERING

KEYWORD: Solidification / Water-to-cement ratio / Sludge density / Binder / Compressive strength /
Leachate extraction

PAHT KRITTANUSORN : EFFECT OF WATER CEMENT RATIO ON
SOLIDIFICATION OF HEAVY METAL SLUDGE FROM INDUSTRIAL
WASTEWATER TREATMENT PLANT. THESIS ADVISOR :
ASSOC.PROF.THARES SRISATIT, Ph.D., 122 pp. ISBN 974-17-4762-4

This research investigated relationships between compressive strength and moisture content in sludges from various industries, compressive strength and sludge density, compressive strength and sludge-to-cement ratio, heavy metals in leachate and sludge-to-cement ratio by varying the sludge moisture by weight of oven dry sludge from 0 to 100 percent and varying sludge-to-cement ratio from 0.5:1 to 1.75:1. In addition, Hazardous wastes were classified with leaching procedure and standards issued by Department of Industrial Works (Notification No. 6, 1997). The experiments were carried out to determine factors affecting the solidified matrices such as compressive strength of the matrices, heavy metals in the leachates and optimum moisture content of solidified sludge.

The concentrations of regulated heavy metals in the leachates are as follow: chromium in tanning sludge, 15.33 mg/l; lead in vehicle assembly sludge, 5.67 mg/l; lead in battery sludge, 8.97 mg/l; chromium in steel sludge, 7.11 mg/l; lead in display device sludge, 5.31 mg/l; and lead in semiconductor, 6.52 mg/l. According the standards, these sludges were hazardous wastes. The optimum moisture contents of the sludges were 49, 62, 65, 5, 74 and 55 percent by weight of dry sludge, respectively. It was found that absorption of sludge in saturated surface dry phase could be used in place of optimum moisture content of sludge. Compressive strengths and densities of all sludges passed the standards in all proportions. Heavy metals in leachate of solidified tanning industry sludge passed the standards with sludge-to-cement ratios of 0.5:1 and 0.75:1 while the others passed the standards in all proportions. Addition of sludges into the matrices decreased strength of the matrices and increased concentrations of heavy metals in the leachates. There was no relationship between compressive strength and sludge density. However, the compressive strength of matrices increased with higher sludge density when industry categories, types and quantity of organic and inorganic substances were classified.

Department .. Environmental Engineering .. Student's signature .. Paht ..
Field of study .. Environmental Engineering .. Advisor's signature .. T. Srisatit ..
Academic Year .. 2003 ..

กิตติกรรมประกาศ

ผู้วิจัยขอขอบพระคุณรองศาสตราจารย์ ดร.ชเรศ ศรีสถิตย์ อาจารย์ที่ปรึกษาวิทยานิพนธ์ ที่ได้สละเวลาอันมีค่ายิ่งในการให้คำปรึกษา ข้อคิดเห็นและความช่วยเหลืออย่างดียิ่งมาโดยตลอด รวมทั้งการช่วยตรวจแก้ไขข้อผิดพลาดตลอดในการทำวิจัย จนกระทั่งวิทยานิพนธ์ฉบับนี้สำเร็จ ลุล่วงไปได้ด้วยดี

ขอขอบพระคุณ ประธานกรรมการ และคณะกรรมการสอบวิทยานิพนธ์ทุกท่านสำหรับสำหรับข้อคิดเห็น และข้อเสนอแนะ จนทำให้วิทยานิพนธ์ฉบับนี้ถูกต้องสมบูรณ์

ขอขอบคุณ โรงงานฟอกหนัง ประกอบรถยนต์ ผลิตแบตเตอรี่ ริดเหล็ก ผลิตจอภาพ และผลิตสารกึ่งตัวนำ ย้อมผ้า และโรงบำบัดกลางนิคมอุตสาหกรรมที่อนุเคราะห์วัสดุสำหรับงานวิจัย

ขอขอบคุณภาควิชาวิศวกรรมสิ่งแวดล้อมและวิศวกรรมโยธา คณะวิศวกรรมศาสตร์ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย ที่ได้ให้ความอนุเคราะห์ในการใช้สถานที่และเครื่องมือของห้องปฏิบัติการกำจัดขยะ และห้องปฏิบัติการคอนกรีตในการทำวิจัยครั้งนี้ รวมทั้งคุณประพันธ์ ชื่นพระทัย เจ้าหน้าที่ประจำห้องปฏิบัติการ ที่ได้ให้ความช่วยเหลืออำนวยความสะดวกในเรื่องต่างๆ ในการทำวิจัยครั้งนี้

ขอขอบคุณ ศูนย์เครื่องมือวิจัยวิทยาศาสตร์และเทคโนโลยี จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย ศูนย์เครื่องมือวิจัยแห่งชาติด้านการจัดการสิ่งแวดล้อมและของเสียอันตราย (ศูนย์เครือข่าย คณะวิศวกรรมศาสตร์ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย) ที่ได้ให้ความช่วยเหลือ ให้คำปรึกษาและอนุเคราะห์ในการใช้เครื่องมือทดสอบในการทำวิจัยครั้งนี้

ขอขอบคุณ คุณเพ็ญลักษณ์ เทศสุวรรณ ที่ได้ช่วยเหลืองานทดลองวิจัยและวิทยานิพนธ์ตลอดจนพี่น้องทุกคนในห้องปฏิบัติการที่คอยให้คำปรึกษาในการทำงานวิจัยครั้งนี้

ทุนในการทำวิจัยบางส่วน ได้รับการสนับสนุนจากบัณฑิตวิทยาลัย จึงขอขอบพระคุณมา ณ ที่นี้ด้วย

สุดท้ายนี้ขอกราบขอบพระคุณ บิดา มารดา ครู อาจารย์ญาติพี่น้องและเพื่อนๆ ทุกคน ที่ได้ให้การสนับสนุนและคอยช่วยเหลือรวมทั้งให้กำลังใจในการทำวิจัยครั้งนี้มาโดยตลอด จนสำเร็จการศึกษาได้ด้วยดี

สารบัญ

	หน้า
บทคัดย่อภาษาไทย	ง
บทคัดย่อภาษาอังกฤษ	จ
กิตติกรรมประกาศ	ฉ
สารบัญ	ช
สารบัญตาราง	ฉ
สารบัญรูป	ฉ
บทที่ 1 บทนำ	1
1.1 ความเป็นมาและความสำคัญของปัญหา	1
1.2 วัตถุประสงค์การวิจัย.....	2
1.3 ขอบเขตของการวิจัย.....	3
บทที่ 2 ทบทวนเอกสาร.....	4
2.1 คำนิยาม.....	4
2.2 การหล่อเป็นก้อนแข็ง.....	5
2.3 การทำของเสียอุตสาหกรรมเป็นก้อนแข็ง.....	5
2.4 กลไกการจับยึดโลหะหนัก.....	6
2.5 ปัจจัยที่มีผลต่อการทำก้อนแข็ง.....	8
2.6 ซีเมนต์.....	9
2.7 เกณฑ์มาตรฐานสำหรับการบำบัดของเสียโดยการทำเป็นก้อนแข็ง.....	11
2.8 งานวิจัยที่เกี่ยวข้อง.....	14
บทที่ 3 วิธีดำเนินการวิจัย.....	24
3.1 การเตรียมวัสดุสำหรับการวิจัย.....	25
3.1.1 วัสดุดิบ.....	25
3.1.2 สารเคมีที่ใช้ในการทดลอง.....	25
3.2 เครื่องมือที่ใช้ในการทดลอง.....	26
3.2.1 เครื่องมือที่ใช้ในการเตรียมตะกอนโลหะหนัก.....	26
3.2.2 เครื่องมือที่ใช้ในการทดสอบการย่อยด้วยกรดไนตริก.....	26
3.2.3 เครื่องมือที่ใช้ในการหล่อก้อนแข็งและทดสอบกำลังรับแรงอัด.....	26
3.2.4 เครื่องมือที่ใช้ในการทดสอบการชะละลายของโลหะหนัก.....	26

สารบัญ (ต่อ)

	หน้า
3.2.5 เครื่องมือวัดความเข้มข้นของโลหะหนักในน้ำสกัด.....	27
3.3 การดำเนินการวิจัย.....	27
บทที่ 4 ผลการทดลองและวิจารณ์ผล.....	32
4.1 ลักษณะสมบัติของตะกอนที่ปนเปื้อนโลหะหนักจากระบบบำบัดน้ำเสีย.....	32
4.1.1 สมบัติทางด้านกายภาพ.....	32
4.1.2 สมบัติทางด้านเคมี.....	33
4.2 ผลการศึกษาการหาค่าปริมาณน้ำในตะกอนที่เหมาะสมสำหรับการ หล่อเป็นก้อนแข็งตะกอนแต่ละประเภท.....	36
4.2.1 กำลังรับแรงอัดที่อัตราส่วนปริมาณน้ำในตะกอนต่างๆ.....	36
4.3 ผลการศึกษาการทดสอบกำลังรับแรงอัดและการทดสอบการสกัดสาร สำหรับการหล่อเป็นก้อนแข็งตะกอนแต่ละประเภท.....	43
4.3.1 กำลังรับแรงอัด.....	43
4.3.2 ความหนาแน่นของก้อนตัวอย่าง.....	50
4.3.3 ลักษณะสมบัติของน้ำสกัด.....	52
บทที่ 5 สรุปผลการทดลอง.....	63
บทที่ 6 ข้อเสนอแนะในการวิจัย.....	65
รายการอ้างอิง.....	66
ภาคผนวก.....	69
ภาคผนวก ก ภาพถ่ายตัวอย่างตะกอนและก้อนแข็ง.....	70
ภาคผนวก ข อุปกรณ์ที่ใช้ในการทดลอง.....	76
ภาคผนวก ค ข้อมูลผลการทดลอง.....	80
ภาคผนวก ง วิธีการทดลอง.....	95
ภาคผนวก จ ตัวอย่างการเปลี่ยนหน่วยปริมาณโลหะหนักในตะกอน.....	107
ภาคผนวก ฉ ที่มาของตะกอนโลหะหนักที่นำมาหล่อเป็นก้อนแข็ง.....	109
ประวัติผู้เขียนวิทยานิพนธ์.....	122

สารบัญตาราง

ตารางที่	หน้า
2.1 มาตรฐานความเข้มข้นของโลหะหนักในน้ำสกัดสำหรับของเสียอันตรายที่ผ่านการบำบัดแล้ว.....	12
2.2 วิธีการทำลายฤทธิ์ของสิ่งปฏิกลประเภทต่างๆ.....	13
4.1 ค่าเฉลี่ยผลการวิเคราะห์สมบัติทางด้านกายภาพของตะกอนที่ปนเปื้อนโลหะหนักจากระบบบำบัดน้ำเสียจากอุตสาหกรรมต่างๆ.....	33
4.2 ค่าเฉลี่ยผลการวิเคราะห์ปริมาณโลหะหนักในตะกอนที่ปนเปื้อนโลหะหนักจากระบบบำบัดน้ำเสียจากอุตสาหกรรม.....	34
4.3 ค่าเฉลี่ยผลการวิเคราะห์คุณสมบัติของน้ำสกัดจากตะกอนที่ปนเปื้อนโลหะหนักจากระบบบำบัดน้ำเสียอุตสาหกรรมต่างๆ โดยใช้วิธีการสกัดสารตามวิธีของประกาศกระทรวงอุตสาหกรรมฉบับที่ 6 (พ.ศ. 2540).....	35
4.4 ค่าเฉลี่ยกำลังรับแรงอัดที่ระยะเวลาบ่ม 7 วันของตัวอย่างตะกอนที่ผ่านการหล่อเป็นก้อนแข็งด้วยซีเมนต์.....	36
4.5 ค่าเฉลี่ยปริมาณน้ำในตะกอนที่เหมาะสมของตะกอนแต่ละประเภท.....	43
4.6 ค่าเฉลี่ยกำลังรับแรงอัดที่ระยะเวลาบ่ม 7 วัน ของตัวอย่างตะกอนที่ผ่านการหล่อเป็นก้อนแข็งด้วยซีเมนต์	44
4.7 ค่าเฉลี่ยปริมาณสารอินทรีย์คาร์บอนทั้งหมดในตะกอนที่ปนเปื้อนโลหะหนักจากระบบบำบัดน้ำเสียอุตสาหกรรมต่างๆ.....	49
4.8 ค่าเฉลี่ยความหนาแน่นที่ระยะเวลาบ่ม 7 วันของตัวอย่างตะกอนที่ผ่านการหล่อเป็นก้อนแข็งด้วยซีเมนต์.....	50
4.9 ค่าเฉลี่ยพีเอชของน้ำสกัดตัวอย่างตะกอนที่ผ่านการหล่อเป็นก้อนแข็งด้วยซีเมนต์ที่ระยะเวลาบ่ม 7 วัน.....	53
4.10 ค่าเฉลี่ยปริมาณโลหะหนักในน้ำสกัดตัวอย่างตะกอนอุตสาหกรรมฟอกหนังที่ผ่านการหล่อเป็นก้อนแข็งด้วยซีเมนต์ที่ระยะเวลาบ่ม 7 วัน.....	53

สารบัญตาราง(ต่อ)

ตารางที่	หน้า
4.11 ค่าเฉลี่ยปริมาณโลหะหนักในน้ำสกัดตัวอย่างตะกอนอุตสาหกรรมประกอบรถยนต์ ที่ผ่านการหล่อเป็นก้อนแข็งด้วยซีเมนต์ที่ระยะเวลาบ่ม 7 วัน.....	54
4.12 ค่าเฉลี่ยปริมาณโลหะหนักในน้ำสกัดตัวอย่างตะกอนอุตสาหกรรมผลิตแบตเตอรี่ ที่ผ่านการหล่อเป็นก้อนแข็งด้วยซีเมนต์ที่ระยะเวลาบ่ม 7 วัน.....	54
4.13 ค่าเฉลี่ยปริมาณโลหะหนักในน้ำสกัดตัวอย่างตะกอนอุตสาหกรรมรีดเหล็ก ที่ผ่านการหล่อเป็นก้อนแข็งด้วยซีเมนต์ที่ระยะเวลาบ่ม 7 วัน.....	55
4.14 ค่าเฉลี่ยปริมาณโลหะหนักในน้ำสกัดตัวอย่างตะกอนอุตสาหกรรมผลิตจอภาพ ที่ผ่านการหล่อเป็นก้อนแข็งด้วยซีเมนต์ที่ระยะเวลาบ่ม 7 วัน.....	55
4.15 ค่าเฉลี่ยปริมาณโลหะหนักในน้ำสกัดตัวอย่างตะกอนอุตสาหกรรมผลิตสารกึ่งตัวนำ ที่ผ่านการหล่อเป็นก้อนแข็งด้วยซีเมนต์ที่ระยะเวลาบ่ม 7 วัน.....	56
4.16 การลดปริมาณโลหะหนักในน้ำสกัดของก้อนแข็งที่ผ่านการหล่อเป็นก้อนแข็งด้วย ซีเมนต์ที่ระยะเวลาบ่ม 7 วันเทียบกับเกณฑ์มาตรฐาน จากการทดลองหล่อเป็นก้อนแข็ง ตะกอนที่อัตราส่วนต่างๆ.....	61

สารบัญรูป

รูปที่	หน้า
2.1 ค่าพีเอชและความเป็นด่าง จากการทดสอบการชะละลาย.....	18
2.2 ความสัมพันธ์ระหว่างปริมาณ โลหะหนักที่ถูกชะละลายกับค่าความเป็นด่างและซิลิกอน จากการทดสอบการชะละลาย.....	19
2.3 pC-pH Diagram สำหรับไฮดรอกไซด์ของแคลเซียม โครเมียมและตะกั่ว.....	19
3.1 ลำดับขั้นตอนการทดลองที่ 1.....	30
3.2 ลำดับขั้นตอนการทดลองที่ 2.....	31
3.3 ลำดับขั้นตอนการทดลองที่ 3.....	31
4.1 ความสัมพันธ์ระหว่างกำลังรับแรงอัดที่ระยะเวลาบ่ม 7 วันและปริมาณน้ำในตะกอน ของอุตสาหกรรมฟอกหนัง.....	37
4.2 ความสัมพันธ์ระหว่างกำลังรับแรงอัดที่ระยะเวลาบ่ม 7 วันและปริมาณน้ำในตะกอน ของอุตสาหกรรมประกอบรถยนต์.....	37
4.3 ความสัมพันธ์ระหว่างกำลังรับแรงอัดที่ระยะเวลาบ่ม 7 วันและปริมาณน้ำในตะกอน ของอุตสาหกรรมผลิตแบตเตอรี่.....	38
4.4 ความสัมพันธ์ระหว่างกำลังรับแรงอัดที่ระยะเวลาบ่ม 7 วันและปริมาณน้ำในตะกอน ของอุตสาหกรรมรีดเหล็ก.....	38
4.5 ความสัมพันธ์ระหว่างกำลังรับแรงอัดที่ระยะเวลาบ่ม 7 วันและปริมาณน้ำในตะกอน ของอุตสาหกรรมผลิตจอภาพ.....	39
4.6 ความสัมพันธ์ระหว่างกำลังรับแรงอัดที่ระยะเวลาบ่ม 7 วันและปริมาณน้ำในตะกอน ของอุตสาหกรรมผลิตสารกึ่งตัวนำ.....	39
4.7 ความสัมพันธ์ระหว่างกำลังรับแรงอัดที่ระยะเวลาบ่ม 7 วันและอัตราส่วนผสมระหว่าง ตะกอนต่อซีเมนต์ของตะกอนอุตสาหกรรมฟอกหนัง.....	44
4.8 ความสัมพันธ์ระหว่างกำลังรับแรงอัดที่ระยะเวลาบ่ม 7 วันและอัตราส่วนผสมระหว่าง ตะกอนต่อซีเมนต์ของตะกอนอุตสาหกรรมประกอบรถยนต์.....	45
4.9 ความสัมพันธ์ระหว่างกำลังรับแรงอัดที่ระยะเวลาบ่ม 7 วันและอัตราส่วนผสมระหว่าง ตะกอนต่อซีเมนต์ของตะกอนอุตสาหกรรมผลิตแบตเตอรี่.....	45

สารบัญญรูป(ต่อ)

รูปที่	หน้า
4.10 ความสัมพันธ์ระหว่างกำลังรับแรงอัดที่ระยะเวลาบ่ม 7 วันและอัตราส่วนผสมระหว่าง ตะกอนต่อซีเมนต์ของตะกอนอุตสาหกรรมรีดเหล็ก.....	46
4.11 ความสัมพันธ์ระหว่างกำลังรับแรงอัดที่ระยะเวลาบ่ม 7 วันและอัตราส่วนผสมระหว่าง ตะกอนต่อซีเมนต์ของตะกอนอุตสาหกรรมผลิตจอกภาพ.....	46
4.12 ความสัมพันธ์ระหว่างกำลังรับแรงอัดที่ระยะเวลาบ่ม 7 วันและอัตราส่วนผสมระหว่าง ตะกอนต่อซีเมนต์ของตะกอนอุตสาหกรรมผลิตสารกึ่งตัวนำ.....	47
4.13 ความสัมพันธ์ระหว่างกำลังรับแรงอัดที่ระยะเวลาบ่ม 7 วันและค่าความหนาแน่นของ ตะกอนทั้งหกประเภท ในการทดลองเพื่อหาค่ากำลังรับแรงอัดสำหรับการหล่อ เป็นก้อนแข็งตะกอนแต่ละประเภท.....	47
4.14 ความสัมพันธ์ระหว่างกำลังรับแรงอัดที่ระยะเวลาบ่ม 7 วันและค่าความหนาแน่นของ ตะกอนอุตสาหกรรมผลิตสารกึ่งตัวนำ ผลิตแบตเตอรี่ และฟอกหนัง ในการทดลองเพื่อ หาค่ากำลังรับแรงอัดสำหรับการหล่อเป็นก้อนแข็งตะกอนแต่ละประเภท.....	49
4.15 ความสัมพันธ์ระหว่างความหนาแน่นของก้อนแข็งที่ระยะเวลาบ่ม 7 วันและ อัตราส่วนผสมระหว่างตะกอนต่อซีเมนต์ของตัวอย่างทั้งหกประเภท.....	51
4.16 ความสัมพันธ์ระหว่างความหนาแน่นของก้อนแข็งที่ระยะเวลาบ่ม 7 วันและ ความหนาแน่นของตะกอน	51
4.17 ความสัมพันธ์ระหว่างค่าพีเอชของน้ำสกัดตัวอย่างตะกอนที่ผ่านการหล่อ เป็นก้อนแข็งด้วยซีเมนต์ที่ระยะเวลาบ่ม 7 วัน และอัตราส่วนผสมตะกอนต่อซีเมนต์.....	56
4.18 ความสัมพันธ์ระหว่างค่าปริมาณ โลหะหนักในน้ำสกัดที่ระยะเวลาบ่ม 7 วัน และ อัตราส่วนผสมตะกอนต่อซีเมนต์ของตัวอย่างตะกอนอุตสาหกรรมฟอกหนัง ที่ผ่านการหล่อเป็นก้อนแข็ง.....	57
4.19 ความสัมพันธ์ระหว่างค่าปริมาณ โลหะหนักในน้ำสกัดที่ระยะเวลาบ่ม 7 วัน และ อัตราส่วนผสมตะกอนต่อซีเมนต์ของตัวอย่างตะกอนอุตสาหกรรม ประกอบรถยนต์ที่ผ่านการหล่อเป็นก้อนแข็ง.....	57

สารบัญรูป(ต่อ)

รูปที่	หน้า
4.20 ความสัมพันธ์ระหว่างค่าปริมาณ โลหะหนักในน้ำสกัดที่ระยะเวลาบ่ม 7 วัน และ อัตราส่วนผสมตะกอนต่อซีเมนต์ของตัวอย่างตะกอนอุตสาหกรรม ผลิตเบตเตอร์ที่ผ่านการหล่อเป็นก้อนแข็ง.....	58
4.21 ความสัมพันธ์ระหว่างค่าปริมาณ โลหะหนักในน้ำสกัดที่ระยะเวลาบ่ม 7 วัน และ อัตราส่วนผสมตะกอนต่อซีเมนต์ของตัวอย่างตะกอนอุตสาหกรรมผลิตรีดเหล็ก ที่ผ่านการหล่อเป็นก้อนแข็ง.....	58
4.22 ความสัมพันธ์ระหว่างค่าปริมาณ โลหะหนักในน้ำสกัดที่ระยะเวลาบ่ม 7 วัน และ อัตราส่วนผสมตะกอนต่อซีเมนต์ของตัวอย่างตะกอนอุตสาหกรรมผลิตจอกภาพ ที่ผ่านการหล่อเป็นก้อนแข็ง.....	59
4.23 ความสัมพันธ์ระหว่างค่าปริมาณ โลหะหนักในน้ำสกัดที่ระยะเวลาบ่ม 7 วัน และ อัตราส่วนผสมตะกอนต่อซีเมนต์ของตัวอย่างตะกอนอุตสาหกรรม ผลิตสารกึ่งตัวนำที่ผ่านการหล่อเป็นก้อนแข็ง.....	59