

ผลกระทบจากขนาดคละของมวลรวมในสภาพเหลวของคอนกรีตสมรรถนะสูง



นาย กิตติกร ตันแปง

วิทยานิพนธ์นี้เป็นส่วนหนึ่งของการศึกษาตามหลักสูตรปริญญาวิศวกรรมศาสตรมหาบัณฑิต

ภาควิชาวิศวกรรมโยธา

บัณฑิตวิทยาลัย จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

พ.ศ. 2538

ISBN 974-632-636-8

ลิขสิทธิ์ของบัณฑิตวิทยาลัย จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

工16658966

EFFECTS OF AGGREGATE GRADATION ON FRESH STATE  
OF HIGH PERFORMANCE CONCRETE



Mr. Kittikorn Tanpao

A Thesis Submitted in Partial Fulfillment of the Requirements

for the Degree of Master of Engineering

Department of Civil Engineering

Graduate School

Chulalongkorn University

1994

ISBN 974-632-636-8



หัวขอวิทยานิพนธ์  
โดย  
ภาควิชา  
อาจารย์ที่ปรึกษา  
อาจารย์ที่ปรึกษาร่วม

ผลกระทบจากขนาดคละของมวลรวมในสภาพเหลวของคอนกรีตสมรรถนะสูง  
นายกิตติกร ตันเปา  
วิศวกรรมโยธา  
ศาสตราจารย์ ดร. เอกลักษณ์ ลิ้มสุวรรณ  
ดร. บุญเชย สถิตมั่นในธรรม

บันทึกวิทยาลัย จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย อนุมัติให้นับวิทยานิพนธ์ฉบับนี้เป็นส่วนหนึ่งของการศึกษาตามหลักสูตรปริญญามหาบัณฑิต

.....  
( รองศาสตราจารย์ ดร. สันติ ถุนสุวรรณ )

คณบดี บันทึกวิทยาลัย

กรรมการสอบวิทยานิพนธ์

.....  
( ศาสตราจารย์ ดร. วินิต ชัยเชียร์ )

ประธานกรรมการ

.....  
( ศาสตราจารย์ ดร. เอกลักษณ์ ลิ้มสุวรรณ )

อาจารย์ที่ปรึกษา

.....  
( ดร. บุญเชย สถิตมั่นในธรรม )

อาจารย์ที่ปรึกษาร่วม

.....  
( ศาสตราจารย์ ดร. ทักษิณ เพ็พชาติ )

กรรมการ

พิมพ์ต้นฉบับทั้งหมดย่อวิทยานิพนธ์ภาษาไทยในกรอบสีเขียวที่เพียงแผ่นเดียว



กิตติกร ตันแปง : ผลกระทบจากขนาดคละของมวลรวมในสภาพเหลวของคอนกรีตสมรรถนะสูง ( EFFECTS OF AGGREGATE GRADATION ON FRESH STATE OF HIGH PERFORMANCE CONCRETE ) อ.ที่ปรึกษา  
ศ. ดร. เอกลักษณ์ ล้มสุวรรณ , 108 หน้า , ISBN 974-632-636-8

การออกแบบปฏิภัติค่าส่วนผสมขององค์กรวีตสมาระนະสຸງ เพื่อให้ได้คุณภาพดีทึ้งในสภาพเหลว และกำลังสูงในสภาพแข็งจะต้องพิจารณาถึงผลกระทบจากวัสดุที่ใช้ในการผลิต ได้แก่ ปริมาณปูนซีเมนต์, ปริมาณน้ำ, ชนิดและปริมาณสารผสมเพิ่ม รวมถึงขนาดคละและสัดส่วนที่ใช้ของมวลรวมที่แนและทรัย ในงานวิจัยนี้ได้ทำการศึกษาข้อมูลขนาดคละของมวลรวมในอุตสาหกรรมขององค์กรวีตสมาร์เต็จ และออกแบบปรับปรุงสัดส่วนของขนาดคละร่วมกับปริมาณสารผสมเพิ่มที่เหมาะสม เพื่อให้ได้คุณภาพเที่ยวที่มีความสามารถเท่าได้สูง ค่ายุบตัวมากกว่า 20 ชม. มีค่าการไหล慢มากกว่า 50 ชม. และประสิทธิภาพการแยกตัว โดยมีค่ากำลังรับแรงอัดรูปทรงคงอกที่อายุ 28 วัน มากกว่า 600 กก.ต่อตร.ซม. และกำลังอัดที่ 1 วันมากกว่า 50 เมอร์เซนต์ของกำลังอัดที่ 28 วัน ตามลำดับ ซึ่งในการกำหนดสัดส่วนผสมขององค์กรวีตได้ใช้ปริมาณซีเมนต์เท่ากับ 350, 400, 450, 500 และ 550 กก. และการใช้สารลดปริมาณน้ำอย่างมากในอัตรา 1.2, 1.8 และ 2.4 ลิตรต่อซีเมนต์ 100 กก. โดยมีค่าสัดส่วนน้ำต่อซีเมนต์ตั้งแต่ 0.22 ถึง 0.46 และใช้ค่าสัดส่วนทรัยต่อมวลรวมเท่ากับ 0.45 นอกจากนี้การใช้วัสดุผสมเพิ่มที่เก้าโลยและชิลิก้าฟูมีในการปรับปรุงคุณสมบัติขององค์กรวีต ได้ใช้ชิลิก้าฟูมีเมกะในอัตรา 15%, 20%, 25% และ 30% ส่วนชิลิก้าฟูมีในอัตรา 5%, 10%, 15% และ 20% ของปริมาณซีเมนต์โดยทั่วไป โดยมีค่าอัตราส่วนน้ำต่อซีเมนต์ ออยในช่วง 0.29 ถึง 0.46 ในกรณีวิจัยได้ทำการทดสอบคุณสมบัติในสภาพเหลว ได้แก่ ค่าความยืดตัว, ค่าการไหล慢, ปริมาณอากาศ, และการก่อตัว เป็นต้น คุณสมบัติในสภาพแข็งจะทดสอบค่ากำลังรับแรงอัดขององค์กรวีตที่อายุ 1 วัน, 7 วัน และ 28 วันตามลำดับ

จากการศึกษาข้อมูลขนาดคละของมวลรวม เปรียบเทียบกับมาตรฐานข้อกำหนดของ ASTM และ ACI พบว่าการรวมขนาด  
คละของหิน  $3/4"$  กับหิน  $3/8"$  ในอัตราส่วน 60:40 และสัดส่วนทรายต่อมวลรวมเท่ากับ 0.45 จะทำให้ได้ขนาดคละของมวลรวมผลสมเข้ากัน  
มัธยฐานของมาตรฐานมากที่สุด และผลการทดสอบคุณภาพรากิตตามส่วนผสมที่กำหนดพบว่าตัวการใช้สารลดปริมาณน้ำอย่างสูงที่เหมาะสม  
ประมาณ 1.8 ลิตรต่อชีเนนต์ 100 กก. ให้ค่าการยุบตัวมากกว่า 20 ซม. และมีค่าการไหลมากกว่า 50 ซม. เมื่อใช้ปริมาณน้ำ 140 และ 160 ลิตร  
ต่อชีเนนต์ 1 ลูกบาศก์เมตร โดยสัดส่วนน้ำต่อชีเนนต์น้อยกว่า 0.30 จะให้ค่ากำลังอัดโดยเฉลี่ยที่อายุ 1 วัน มากกว่า 300 กก.ต่อตร.ซม.  
และที่อายุ 28 วัน เดลี่ยมมากกว่า 600 กก.ต่อตร.ซม.

ค่อนกรีตที่ผสมเข้ากับดินเพิ่มชั้น พบร่วงจะทำให้มีคุณสมบัติความสามารถเท่าเดิม โดยมีค่าความยุบตัวโดยเฉลี่ยประมาณ 20-25 ซม. และค่าการไหลประมาณ 55-65 ซม. โดยอัตราการผสมเพิ่มที่เหมาะสมอยู่ในช่วง 20-25% ของปริมาณเชิญน์ ทั้งนี้จะให้กำลังเพิ่มชั้นเพียงเล็กน้อยเท่านั้น โดยเฉพาะที่ 1, 7 และ 28 วัน ที่อัตราส่วนน้ำต่อเชิญน์รวมกับชั้นดินอยู่มีค่าต่ำกว่า 0.30 จะให้กำลังที่ 1 วันเกินกว่า 350 กก.ต่อบร.ซม. และที่ 28 วันเกินกว่า 650 กก.ต่อบร.ซม. ค่อนกรีตที่ผสมชิลิก้าฟูมเพิ่มชั้นจะช่วยให้คุณสมบัติของค่อนกรีตดีขึ้น การเย็บของค่อนกรีตมีน้อยมาก แต่ค่าความชื้นเหลวจะลดลง โดยค่าการไหลแผ่เฉลี่ยจะมีค่าอยู่ระหว่าง 43-52 ซม. ค่าการยุบตัวลดลงเหลือประมาณ 17-22 ซม. แต่กำลังอัดจะสูงขึ้นในอัตราว้อยละ 16 ทุกๆ 10 % ของชิลิก้าฟูมที่เพิ่มชั้น กำลังอัดที่อายุ 28 วัน สูงถึง 965 กก.ต่อบร.ซม. ที่อัตราส่วนน้ำต่อเชิญน์เท่ากับ 0.29 ปริมาณการใช้ชิลิก้าฟูม 20% ในกรณีที่ใช้ปริมาณเชิญน์ 15% ที่อัตราส่วนน้ำต่อเชิญน์ต่ำกว่า 0.36 ค่ากำลังรับแรงอัดที่อายุ 1 วันและ 28 วัน เฉลี่ยมากกว่า 450 และ 700 กก.ต่อบร.ซม. ตามลำดับ อัตราการเพิ่มกำลังจะเป็นสัดส่วนเชิงเส้นกับปริมาณเชิญน์ที่เพิ่มชั้นในส่วนผสม อัตราที่เหมาะสม จะสูงควบคุมโดยราคาก้อน

ภาควิชา ..... วิศวกรรมโยธา  
สาขาวิชา ..... โภชศาสตร์  
ปีการศึกษา ..... 2538

ลายมือชื่อนิสิต ..... *กานต์ พาก*  
ลายมือชื่ออาจารย์ที่ปรึกษา ..... *สุวิรรติ*  
ลายมือชื่ออาจารย์ที่ปรึกษาร่วม ..... —



# # C515114 : MAJOR CIVIL ENGINEERING

KEY WORD : AGGREGATE GRADATION / HIGH PERFORMANCE CONCRETE / FRESH PROPERTIES / WORKABILITY

KITTIKORN TANPAO : EFFECTS OF AGGREGATE GRADATION ON FRESH STATE OF HIGH PERFORMANCE CONCRETE . THESIS ADVISOR : PROF. EKASIT LIMSUWAN, Ph.D. 108 pp.

ISBN 974-632-636-8

In concrete mixed design of high performance concrete, the high quality of concrete in each states should be attained ; super flow in fresh state and high strength in harden state. Materials for producing thus concrete such as cement content, cement types, concrete admixtures, must be well graded and in good combination . This study has been conducted to seek for proper aggregate gradation of ready mix industry by improving combined gradation with suitable admixtures and dosages . Minimum requirement of the high performance concrete would be conformed to the workability requirement concrete as slump exceeds 20 cm., flow value is higher than 50 cm., there is no segregation and there is no slump loss in 1.5 hrs.,the strength requirements as compressive strength at 1 day must be higher than 50 % of 28 days strength . and over 28 days strength ,and the 28 days compressive strength must be higher than 600 ksc. The major variables in the study have considered cement content of 350, 400, 450, 500, and 550 kg/m<sup>3</sup> , superplasticizer dosage of 1.2, 1.8, and 2.4 liter/cement 100 kg. , water to cement ratio of 0.22 to 0.46 and sand to aggregate ratio of 0.45. Where fly ash and silica fume are used ,the dosage varies from 15, 20, 25 ,and 30 percent for fly ash ,and from 5, 10, 15, and 20 percent for silica fume , thus to improve concrete properties, as which the water to cement ratio ranges from 0.29 to 0.46 . Tests for fresh concrete properties in this study include slump, flow value, air content, setting time ,and the tests for harden properties in compressive strength at 1 day , 7 days and 28 days , respectively.

As a result of the study , gradation data in comparision to the ASTM and ACI standard, has shown the combination of coarse aggregates 3/4" and 3/8" at a ratio of 60:40 and the corresponding sand to aggregate ratio of 0.45 to produce very good gradation closed to the mean value of the standards. The results as concrete properties have shown average slump of more than 20 cm. and average flow value of more than 50 cm.. Appropriate dosage for superplasticizer of 1.8 liter/cement 100 kg. ,with mixing water of 140 and 160 liter/m<sup>3</sup> and water to cement ratio (W/C) less than 0.30 will achieve average compressive strength over 300 ksc and 600 ksc at 1 day and 28 days respectively.

The use of mineral admixture ; fly ash could improve very slight increase strength but remarkable in workability. The results have shown the average slump to be about 20-25 cm. and the flow value to be about 55-65 cm. . The appropriate addition amount should be around 20-25 percent to achieve average compressive strength of higher than 350 ksc. and 650 ksc. at 1 day and, 28 days respectively as which the W/(C+FA) ratio is less than 0.30 . The use of additional silica fume in the mix ,some affects on fresh properties can be achieved as reducing bleeding; reducing slump and reducing flow value . The flow value will be average around 43-52 cm. as the average slump was about 17-22 cm. , with additional silica fume of 20 percent of cement content but the strength can be as high as 965 ksc. of average 28 days strength of which the water to cement ratio 0.29 . The addition silica fume at 15 percent can achieve average compressive strength over 450 and 700 ksc. at 1 day and 28 days respectively as which the water to cement ratio is less than 0.36 . Concrete strength has shown to be linearly improvement at 16 % of each 10 percentage of silica fume ,but an appropriate dosage will be in accordance with the cost index .

ภาควิชา.....วิศวกรรมโยธา.....

ลายมือชื่อนักศึกษา.....

สาขาวิชา.....โครงสร้าง.....

ลายมือชื่ออาจารย์ที่ปรึกษา.....

ปีการศึกษา.....2538.....

ลายมือชื่ออาจารย์ที่ปรึกษาร่วม.....



## กิตติกรรมประกาศ

ในการทำวิทยานิพนธ์นี้ ผู้เขียนขอกราบขอบพระคุณ ศาสตราจารย์ ดร. เอกลิทช์ ลีมสุวรรณ ซึ่งเป็นอาจารย์ที่ปรึกษาวิทยานิพนธ์ ที่ได้ให้ความรู้และคำแนะนำต่างๆ ในระหว่างการทำวิทยานิพนธ์ตลอดจนได้กรุณาตรวจสอบและแก้ไขวิทยานิพนธ์ จนสำเร็จลุล่วงไปอย่างสมบูรณ์ นอกจากนี้ผู้เขียนยังขอกราบขอบพระคุณ อาจารย์ ดร. บุญไชย สถิตมั่นในธรรม ซึ่งเป็นอาจารย์ที่ปรึกษาร่วม และคณะกรรมการสอบวิทยานิพนธ์ อันประกอบไปด้วย ศาสตราจารย์ ดร. วินิต ช่อวิเชียร และศาสตราจารย์ ดร. ทักษิณ เทพชาตรี ที่ได้กรุณาตรวจสอบและให้คำแนะนำที่เป็นประโยชน์ อันจะทำให้วิทยานิพนธ์นี้มีความสมบูรณ์ยิ่งขึ้น  
ผู้เขียนขอขอบพระคุณ บริษัท นำเงื่อนกาว (1992) จำกัด ที่ให้ความอนุเคราะห์ วัสดุอุปกรณ์ ที่ใช้ในงานวิจัย รวมทั้งให้การสนับสนุนการทดสอบในงานวิจัยนี้จนสำเร็จลุล่วงไปด้วยดี  
ท้ายสุดนี้ คุณประโยชน์อันพึงจะได้รับจากวิทยานิพนธ์นี้ ผู้เขียนขออภัยให้แก่บิดา มารดา และครูบาอาจารย์ทุกท่าน

กิตติกร ต้นเป้า



สารบัญ

หน้า

บทคัดย่อภาษาไทย .....	๑
บทคัดย่อภาษาอังกฤษ.....	๑
กิตติกรรมประกาศ .....	๙
สารบัญ .....	๙
รายการตารางประกอบ .....	๑๘
รายการรูปประกอบ .....	๒๔

## บทที่ 1 บทนำ

1.1 บทนำ .....	๑
1.2 งานวิจัยที่เกี่ยวข้อง.....	๓
1.3 วัตถุประสงค์ของการวิจัย.....	๙
1.4 การดำเนินการวิจัย .....	๙
1.5 ขอบเขตของการศึกษา.....	๙

## บทที่ 2 องค์กรคุณภาพสูง

2.1 นิยามขององค์กรคุณภาพสูง.....	๑๐
2.2 วัสดุพื้นฐานในการผลิตองค์กร.....	๑๐
2.2.1 บูนชีเมเนต์.....	๑๐
2.2.2 นำ.....	๑๓
2.2.3 มวลรวม.....	๑๓
2.2.4 สารผสมเพิ่ม.....	๑๕
2.3 คุณสมบัติขององค์กร.....	๒๔
2.3.1 ลักษณะขององค์กรสด.....	๒๔
2.3.2 ความสามารถ Heidi.....	๒๗
2.3.3 ระยะเวลา ก่อตัวและการสูญเสียค่าความมุ่งตัว.....	๓๐
2.3.4 คุณสมบัติเชิงกลขององค์กร.....	๓๐
2.3.5 ความทันทันการต้านทานการซึมผ่าน.....	๓๓

## หน้า

2.4 ขนาดคละของมวลรวมคุณกรีตคุณภาพสูง.....	35
---	----

**บทที่ 3 การทดสอบและการหาสัดส่วนผสม**

3.1 การทดสอบหาคุณสมบัติและขนาดคละของมวลรวม.....	39
3.2 การหาขนาดคละที่เหมาะสมของมวลรวม.....	42
3.2.1 การรวมขนาดคละ.....	42
3.2.2 ประมาณเชื่องว่างและหน่วยน้ำหนักของมวลรวมที่เหมาะสม.....	49
3.3 สัดส่วนผสมสำหรับคุณกรีตคุณภาพสูง.....	55
3.4 การทดสอบคุณสมบัติของคุณกรีต.....	61
3.4.1 วิธีการผสมคุณกรีต .....	61
3.4.2 วิธีการทดสอบคุณกรีต .....	61

**บทที่ 4 ผลการทดสอบและการวิเคราะห์ผล**

4.1 ผลการทดสอบคุณสมบัติของคุณกรีต.....	69
4.2 การวิเคราะห์ผลการทดสอบคุณสมบัติของคุณกรีต.....	71
4.3 การปรับปรุงคุณสมบัติคุณกรีตด้วยวัสดุผสมเพิ่มขึ้นแล้วลอยและซิลิก้าฟูม.....	72

**บทที่ 5 สรุปผลงานวิจัย**

5.1 สรุปผลงานวิจัย.....	103
5.2 ข้อเสนอแนะ.....	104

รายการอ้างอิง.....	105
--------------------	-----

ภาคผนวก .....	109
---------------	-----

ประวัติผู้เขียน
-----------------

## รายการตารางประกอบ

ตารางที่	หน้า
1.1 แสดงการเปรียบเทียบคุณสมบัติของคอนกรีตคุณภาพสูงจากกลุ่มต่างๆ.....	2
2.1 สารประกอบที่สำคัญในปูนซีเมนต์.....	11
2.2 แสดงองค์ประกอบทางเคมีของถ้าโลยลิกไนต์.....	18
2.3 แสดงองค์ประกอบทางเคมีของชิลิก้าฟูมจากเหล่งต่างกัน.....	21
2.4 แสดงองค์ประกอบทางเคมีของปอร์ตแลนด์ซีเมนต์ประเภท 1 และสารปอชโซลาน.....	22
2.5 ลักษณะทางกายภาพของ Portland Cement และ Pozzolans.....	22
2.6 เกณฑ์กำหนดส่วนขนาดคละของวัสดุผสมทินและทราย ( ASTM C33 ).....	35
2.7 ขนาดคละแนะนำของมวลรวมตามมาตรฐาน ACI 304 , DIN 1045.....	36
2.8 แสดงขนาดของมวลรวมตามมาตรฐาน ASTM C33 .....	37
3.1 แสดงการ Combined Gradation ของมวลรวมหยาบ.....	42
3.2 แสดงการ Combined Gradation ของมวลรวมทินทราย.....	43
3.3 ตัวอย่างการเก็บข้อมูลขนาดคละของ มวลรวมละเอียด.....	45
3.4 ตัวอย่างการเก็บข้อมูลขนาดคละของ มวลรวมหยาบ.....	47
3.5 แสดงผลการทดสอบหาค่าหน่วยน้ำหนักและค่าปริมาณช่องว่างของมวลรวม.....	50
3.6 แสดงสัดส่วนผสมคอนกรีตที่ทำการทดสอบ.....	58
3.7 แสดงสัดส่วนผสมคอนกรีตผสมเชื้อถ้าโลย ( Fly Ash ).....	59
3.8 แสดงสัดส่วนผสมคอนกรีตผสมชิลิก้าฟูม ( Silica Fume ).....	60
4.1 แสดงการทดสอบกลุ่ม A.....	74
4.2 แสดงการทดสอบกลุ่ม B.....	74
4.3 แสดงการทดสอบกลุ่ม C.....	74
4.4 แสดงการทดสอบกลุ่ม D.....	75
4.5 แสดงการทดสอบกลุ่ม E.....	75
4.6 แสดงการทดสอบกลุ่ม F.....	75
4.7 แสดงการทดสอบกลุ่ม G.....	76

## ตารางที่

## หน้า

4.8 แสดงการทดสอบกลุ่ม H.....	76
4.9 แสดงการทดสอบกลุ่ม I.....	76
4.10 แสดงการทดสอบกลุ่ม J.....	77
4.11 แสดงการทดสอบกลุ่ม K.....	77
4.12 แสดงการทดสอบกลุ่ม L.....	77
4.13 แสดงการทดสอบกลุ่ม M.....	77
4.14 แสดงการทดสอบกลุ่ม N.....	78
4.15 แสดงการทดสอบกลุ่ม O.....	78
4.16 แสดงการทดสอบกลุ่ม P.....	78
4.17 แสดงการทดสอบกลุ่ม Q.....	78
4.18 แสดงผลการทดสอบคุณสมบัติค่อนกรีต.....	79

## รายการรูปประกอบ

รูปที่	หน้า
2.1 แสดงการทำปฏิกิริยาของซิลิก้าฟูม กับ Ca (OH) <sub>2</sub> และการเทกรดตัวของ ซิลิก้าฟูมในช่องว่างของซีเมนต์	23
2.2 แสดงลักษณะของคอนกรีตที่เกิดการแยกตัว.....	25
2.3 แสดงลักษณะการเข้มข้นน้ำในคอนกรีต.....	25
2.4 แสดงลักษณะของคอนกรีตคุณภาพสูง ค่าความยุบตัวประมาณ 21 ซม.....	26
2.5 แสดงลักษณะของคอนกรีตคุณภาพสูง ค่าการไหลแผ่ประมาณ 65 ซม.....	26
2.6 แสดงความสามารถให้ได้ ของคอนกรีตคุณภาพสูงในการใช้งานปั้ม.....	29
2.7 แสดงลักษณะการไหล ของคอนกรีตคุณภาพสูง ผ่านเหล็กเริมที่หนาแน่น.....	29
2.8 แสดงลักษณะการวินติ ของคอนกรีตคุณภาพสูง.....	32
2.9 แสดงลักษณะการทดสอบหาค่าไมครอลัสการยืดหยุ่น.....	32
2.10 แสดงขอบเขตขนาดคละ ( Combined Gradation ) ตามมาตรฐานต่างๆ.....	38
2.11 ขอบเขตขนาดคละของมวลรวมสำหรับคอนกรีตคุณภาพสูง.....	38
3.1 แสดงขนาดคละของมวลรวมทินทรีย์ S/A Ratio ต่างกัน.....	44
3.2 กราฟแสดงข้อมูลขนาดคละของมวลรวมละเอียด.....	46
3.3 กราฟแสดงข้อมูลขนาดคละของมวลรวมหยาบ.....	48
3.4 แสดงความสัมพันธ์ระหว่างหน่วยน้ำหนักกับค่าสัดส่วนของทรัยในมวลรวม.....	49
3.5 แสดงความสัมพันธ์ระหว่างค่าปริมาณช่องว่างกับค่าสัดส่วนของทรัยในมวลรวม.....	49
3.6 แสดงความสัมพันธ์ระหว่างหน่วยน้ำหนักและค่าปริมาณช่องว่าง.....	51
กับค่าสัดส่วนของทรัยในมวลรวม ( ตัวอย่างที่ 1 )	
3.7 แสดงความสัมพันธ์ระหว่างหน่วยน้ำหนักและค่าปริมาณช่องว่าง.....	52
กับค่าสัดส่วนของทรัยในมวลรวม ( ตัวอย่างที่ 2 )	
3.8 แสดงความสัมพันธ์ระหว่างหน่วยน้ำหนักและค่าปริมาณช่องว่าง.....	53
กับค่าสัดส่วนของทรัยในมวลรวม ( ตัวอย่างที่ 3 )	
3.9 แสดงความสัมพันธ์ระหว่างหน่วยน้ำหนักและค่าปริมาณช่องว่าง.....	54
กับค่าสัดส่วนของทรัยในมวลรวม ( ตัวอย่างที่ 4 )	
3.10 แผนภูมิแสดงแนวทางการกำหนดสัดส่วนผสมคอนกรีต.....	56

## รูปที่

หน้า

3.11 แสดงการทดสอบ ค่าความยุบตัวของคอนกรีตสด.....	62
3.12 แสดงการทดสอบ ค่าการไหลตัวของคอนกรีต.....	63
3.13 แสดงการทดสอบระยะเวลาการก่อตัวของคอนกรีต.....	64
3.14 กราฟแสดงค่าการก่อตัวของคอนกรีต.....	64
3.15 แสดงการทดสอบหาปริมาณอากาศในคอนกรีต.....	65
3.16 แสดงการทดสอบหาหน่วยน้ำหนักของคอนกรีต.....	66
3.17 แสดงการเก็บตัวอย่างของคอนกรีต.....	67
3.18 แสดงการ Capping ส่วนปลายของตัวอย่างคอนกรีต.....	67
3.19 แสดงการทดสอบกำลังรับแรงอัดของคอนกรีต.....	68
3.20 แสดงลักษณะการวิบัติของตัวอย่างคอนกรีตกำลังสูง.....	68
 4.1 กราฟแสดงความสัมพันธ์ระหว่างค่า Slump กับ Cement Content ..... ที่ปริมาณน้ำ 120 กก.	80
4.2 กราฟแสดงความสัมพันธ์ระหว่างค่า Flow Diameter กับ Cement Content ..... ที่ปริมาณน้ำ 120 กก.	80
4.3 กราฟแสดงความสัมพันธ์ระหว่างค่า Slump กับ Cement Content ..... ที่ปริมาณน้ำ 140 กก.	81
4.4 กราฟแสดงความสัมพันธ์ระหว่างค่า Flow Diameter กับ Cement Content ..... ที่ปริมาณน้ำ 140 กก.	81
4.5 กราฟแสดงความสัมพันธ์ระหว่างค่า Slump กับ Cement Content ..... ที่ปริมาณน้ำ 160 กก.	82
4.6 กราฟแสดงความสัมพันธ์ระหว่างค่า Flow Diameter กับ Cement Content ..... ที่ปริมาณน้ำ 160 กก.	82
4.7 กราฟแสดงความสัมพันธ์ระหว่างค่า Slump กับ อัตราส่วนเพิ่ม Fly Ash.....	83
4.8 กราฟแสดงความสัมพันธ์ระหว่างค่า Flow กับ อัตราส่วนเพิ่ม Fly Ash.....	83
4.9 กราฟแสดงความสัมพันธ์ระหว่างค่า Slump กับ อัตราส่วนเพิ่ม Silica Fume.....	84
4.10 กราฟแสดงความสัมพันธ์ระหว่างค่า Flow กับ อัตราส่วนเพิ่ม Silica Fume.....	84
4.11 กราฟแสดงความสัมพันธ์ระหว่างค่ากำลังรับแรงอัดกับค่า W/C Ratio ..... ที่ใช้ปริมาณสาร Superplasticizer เท่ากับ 1.2 ลิตร ต่อชิเมนต์ 100 กก.	85

4.12 กราฟแสดงความสัมพันธ์ระหว่างค่ากำลังรับแรงอัดกับค่า W/C Ratio ..... ที่ใช้ปริมาณสาร Superplasticizer เท่ากับ 1.8 ลิตร ต่อซีเมนต์ 100 กก.	86
4.13 กราฟแสดงความสัมพันธ์ระหว่างค่ากำลังรับแรงอัดกับค่า W/C Ratio ..... ที่ใช้ปริมาณสาร Superplasticizer เท่ากับ 2.4 ลิตร ต่อซีเมนต์ 100 กก.	87
4.14 กราฟแสดงความสัมพันธ์ระหว่างค่ากำลังรับแรงอัดกับค่า W/C Ratio ..... ที่ใช้ FA = 15 %	88
4.15 กราฟแสดงความสัมพันธ์ระหว่างค่ากำลังรับแรงอัดกับค่า W/C Ratio ..... ที่ใช้ FA = 20 %	89
4.16 กราฟแสดงความสัมพันธ์ระหว่างค่ากำลังรับแรงอัดกับค่า W/C Ratio ..... ที่ใช้ FA = 25 %	90
4.17 กราฟแสดงความสัมพันธ์ระหว่างค่ากำลังรับแรงอัดกับค่า W/C Ratio ..... ที่ใช้ FA = 30 %	90
4.19 กราฟแสดงความสัมพันธ์ระหว่างค่ากำลังรับแรงอัดกับค่า W/C Ratio ..... ที่ใช้ SF = 5 %	91
4.20 กราฟแสดงความสัมพันธ์ระหว่างค่ากำลังรับแรงอัดกับค่า W/C Ratio ..... ที่ใช้ SF = 10 %	91
4.21 กราฟแสดงความสัมพันธ์ระหว่างค่ากำลังรับแรงอัดกับค่า W/C Ratio ..... ที่ใช้ SF = 15 %	92
4.22 กราฟแสดงความสัมพันธ์ระหว่างค่ากำลังรับแรงอัดกับค่า W/C Ratio ..... ที่ใช้ SF = 20 %	92
4.23 กราฟแสดงความสัมพันธ์ระหว่างค่ากำลังรับแรงอัดที่อายุ 1 วัน ..... กับค่า W/C Ratio ของคอนกรีตผสม Fly Ash	93
4.24 กราฟแสดงความสัมพันธ์ระหว่างค่ากำลังรับแรงอัดที่อายุ 1 วัน..... กับค่า W/C Ratio ของคอนกรีตผสม Silica Fume	93
4.25 กราฟแสดงความสัมพันธ์ระหว่างค่ากำลังรับแรงอัดที่อายุ 7 วัน..... กับค่า W/C Ratio ของคอนกรีตผสม Fly Ash	94
4.26 กราฟแสดงความสัมพันธ์ระหว่างค่ากำลังรับแรงอัดที่อายุ 7 วัน..... กับค่า W/C Ratio ของคอนกรีตผสม Silica Fume	94

รูปที่

หน้า

- 4.27 กราฟแสดงความสัมพันธ์ระหว่างค่ากำลังรับแรงอัดที่อายุ 28 วัน กับค่า W/C Ratio ของคอนกรีตผสม Fly Ash ..... 95
- 4.28 กราฟแสดงความสัมพันธ์ระหว่างค่ากำลังรับแรงอัดที่อายุ 28 วัน กับค่า W/C Ratio ของคอนกรีตผสม Silica Fume ..... 95
- 4.29 กราฟแสดงความสัมพันธ์ระหว่างค่ากำลังรับแรงอัดกับค่า W/C+FA Ratio ..... 96
- 4.30 กราฟแสดงความสัมพันธ์ระหว่างค่ากำลังรับแรงอัดกับค่า W/C+SF Ratio ..... 97
- 4.31 กราฟแสดงความสัมพันธ์ระหว่างค่ากำลังรับแรงอัดกับปริมาณผสมซีลีก้าฟูมที่ W/C Ratio 0.29 ..... 98
- 4.32 กราฟแสดงความสัมพันธ์ระหว่างค่ากำลังรับแรงอัดกับปริมาณผสมซีลีก้าฟูมที่ W/C Ratio 0.29 ..... 98
- 4.33 กราฟแสดงความสัมพันธ์ระหว่างค่ากำลังรับแรงอัดกับปริมาณผสมซีลีก้าฟูมที่ W/C Ratio 0.32 ..... 99
- 4.34 กราฟแสดงความสัมพันธ์ระหว่างค่ากำลังรับแรงอัดกับปริมาณผสมซีลีก้าฟูมที่ W/C Ratio 0.32 ..... 99
- 4.35 กราฟแสดงความสัมพันธ์ระหว่างค่ากำลังรับแรงอัดกับปริมาณผสมซีลีก้าฟูมที่ W/C Ratio 0.36 ..... 100
- 4.36 กราฟแสดงความสัมพันธ์ระหว่างค่ากำลังรับแรงอัดกับปริมาณผสมซีลีก้าฟูมที่ W/C Ratio 0.36 ..... 100
- 4.37 กราฟแสดงความสัมพันธ์ระหว่างค่ากำลังรับแรงอัดกับปริมาณผสมซีลีก้าฟูมที่ W/C Ratio 0.40 ..... 101
- 4.38 กราฟแสดงความสัมพันธ์ระหว่างค่ากำลังรับแรงอัดกับปริมาณผสมซีลีก้าฟูมที่ W/C Ratio 0.40 ..... 101
- 4.39 กราฟแสดงความสัมพันธ์ระหว่างค่ากำลังรับแรงอัดกับปริมาณผสมซีลีก้าฟูมที่ W/C Ratio 0.46 ..... 102
- 4.40 กราฟแสดงความสัมพันธ์ระหว่างค่ากำลังรับแรงอัดกับปริมาณผสมซีลีก้าฟูมที่ W/C Ratio 0.46 ..... 102