

## ผลของอุณหภูมิในการบ่มที่มีต่อคุณสมบัติเชิงกลของเพสต์ ที่ใช้ชีเมนต์ผสมถ้าแกลบข้าว

บุรฉัตร ฉัตรวีระ<sup>1</sup> และ ณรงค์ศักดิ์ มากรุ๊ล<sup>2</sup>

มหาวิทยาลัยธรรมศาสตร์ ศูนย์รังสิต คลองหลวง ปทุมธานี 12121

รับเมื่อ 9 เมษายน 2546 ตอบรับเมื่อ 2 ตุลาคม 2546

### บทคัดย่อ

งานวิจัยนี้มีวัตถุประสงค์เพื่อศึกษาผลของอุณหภูมิในการบ่มที่มีต่อคุณสมบัติเชิงกลของเพสต์ที่ใช้ชีเมนต์ผสมถ้าแกลบข้าวเป็นวัสดุคงที่ได้จากการเผาอิฐมอญ โดยคุณสมบัติที่ศึกษาได้แก่ ความชันเหลวปกติ ระยะเวลาการก่อตัว กำลังรับแรงตัวเดียว แรงตึงแน่น แรงตึงแบบผ่าซีก ตัวแปรที่ใช้คืออัตราส่วนน้ำต่อวัสดุคงที่ (ปูนชีเมนต์หรือปูนชีเมนต์ผสมถ้าแกลบข้าว) เท่ากับ 0.45 และ 0.50 การแทนที่ของถ้าแกลบข้าวในปูนชีเมนต์โดยน้ำหนักที่ร้อยละ 20 และ 40 และอุณหภูมิของน้ำที่ใช้สำหรับทำการบ่มที่ 25, 50 และ 75 องศาเซลเซียส ตามลำดับ จากผลการทดสอบพบว่า กำลังรับแรงตัวเดียวและแรงตึงแบบผ่าซีกของเพสต์จากชีเมนต์ผสมถ้าแกลบข้าวขึ้นอยู่กับอัตราส่วนการแทนที่ของถ้าแกลบข้าว โดยกำลังรับแรงของเพสต์ซึ่งทำการแทนที่ถ้าแกลบข้าวในปูนชีเมนต์ร้อยละ 20 โดยน้ำหนัก มีกำลังรับแรงตัวเดียวสูงกว่าการแทนที่ถ้าแกลบข้าวที่ร้อยละ 40 ที่ทุกอายุของการบ่ม และการพัฒนาがらกำลังรับแรงตัวเดียวของชีเมนต์เพสต์ในช่วงแรกมีค่าสูงขึ้นเมื่ออุณหภูมิที่ใช้ทำการบ่มเพิ่มขึ้นจาก 25 เป็น 50 และ 75 องศาเซลเซียส ตามลำดับ ในขณะที่การบ่มในช่วงหลังกำลังรับแรงตัวเดียวของเพสต์บ่มที่ 75 องศาเซลเซียส ต่ำกว่ากำลังรับแรงตัวเดียวของเพสต์บ่มที่ 25 องศาเซลเซียส

<sup>1</sup> รองศาสตราจารย์ ภาควิชาวิศวกรรมโยธา

<sup>2</sup> นักศึกษาปริญญาโทและผู้ช่วยวิจัย ภาควิชาวิศวกรรมโยธา

## Effect of Curing Temperature on Mechanical Properties of Cement Mixed with White Rice Husk Ash Paste

Burachat Chatveera<sup>1</sup> and Narongsak Makul<sup>2</sup>

Thammasat University (Rangsit Campus), Khlong Luang, Pathumthani 12121

Received 9 April 2003 ; accepted 2 October 2003

### Abstract

The objective of this research was to study the effect of curing temperature on the mechanical properties of cement paste mixed with White Rice Husk Ash (WRHA) from a brick factory. The tested properties were normal consistency, setting time, compressive and splitting tensile strengths. The varied water to binder materials (Portland cement type I and WRHA) ratios were 0.45 and 0.50. The replacements of WRHA for cement were 20% and 40% by weight of cementitious materials and curing water temperatures were 25, 50 and 75 degree Celsius. The test results showed that the compressive and splitting tensile strengths of cement paste mixed with WRHA depended on the percentage of WRHA replacement. The paste with 20% of WRHA replacement of cement had higher strengths than those of paste with 40% of WRHA replacement at every ages of curing and the development of the compressive strength at early age of cement paste increased when the curing temperature increased form 25 to 50 and 75 degree Celsius respectively, whereas for a longer time of curing, the compressive strength of paste cured at 75 degree Celsius was lower than that of paste cured at 25 degree Celsius.

<sup>1</sup> Associate Professor, Department of Civil Engineering.

<sup>2</sup> Graduate Student and Research Assistant, Department of Civil Engineering.

## 1. บทนำ

ปัจจุบันได้มีการส่งเสริมให้มีการใช้ทรัพยากรที่มีอยู่อย่างรู้คุณค่าและเกิดประโยชน์สูงสุด เพราะนอกจากจะมีส่วนช่วยให้ประเทศฟื้นตัวจากปัญหาทางเศรษฐกิจได้เร็วขึ้นแล้ว ยังเป็นการพัฒนาที่มีความยั่งยืน โดยเป็นที่ทราบกันดีว่าพื้นฐานของประเทศไทยเป็นประเทศเกษตรกรรม ทำให้มีวัสดุที่เหลือทิ้งจากการเกษตรอยู่เป็นจำนวนมาก เช่น แกลบ พังช้า เป็นต้น ซึ่งงานวิจัยทั้งในและต่างประเทศได้ทำการศึกษา พบว่าวัสดุเหลือทิ้งจากการเกษตร ดังกล่าวสามารถนำมาใช้เป็นวัสดุก่อสร้างได้ เช่น เถ้าแกลบขาวที่ผ่านกระบวนการเผาภายนอกอุณหภูมิและระยะเวลาที่เหมาะสมสามารถนำมาใช้ทดแทนในปูนซีเมนต์ปอร์ตแลนด์ประเภทที่ 1 ได้ [1], [2] และปัจจุบันได้มีการนำเถ้าแกลบขาวที่ได้จากการเผาอิฐมาใช้ผสมทำเป็นคอนกรีต [3],[4] ประกอบกับประเทศไทยเป็นประเทศในเขตร้อนทำให้การผลิตคอนกรีตต้องแต่การผสม การลำเลียง การเท และอัดแน่น แม้กระนั้นการนำเถ้าแกลบขาวมาใช้ในงานคอนกรีตของประเทศไทยจึงควรมีการศึกษาผลของอุณหภูมิที่มีต่อคุณสมบัติทางกลของคอนกรีต โดยเฉพาะกับคอนกรีตที่มีเถ้าแกลบขาวเป็นส่วนประกอบ

## 2. วัตถุประสงค์

เพื่อศึกษาผลของการบ่มที่มีต่อคุณสมบัติเชิงกลของซีเมนต์เพลต์และเพลต์ผสมเถ้าแกลบขาว

## 3. การทดสอบ

### 3.1 วัสดุที่ใช้ในการทดสอบ

ปูนซีเมนต์ : ใช้ปูนซีเมนต์ปอร์ตแลนด์ประเภทที่ 1

เถ้าแกลบขาว : ใช้เถ้าแกลบขาวที่ได้จากโรงงานเผาอิฐมอญ จังหวัดพระนครศรีอยุธยา นำมาบดในเครื่องบด (grinding machine) ซึ่งมีลักษณะเป็นถังทรงกระบอกขนาดเส้นผ่านศูนย์กลาง 61 เซนติเมตร ยาว 88 เซนติเมตร และมีเหล็กเส้นกลมขนาด 9 และ 12 มิลลิเมตร ขนาดละจำนวน 45 เส้น และ ขนาด 15 มิลลิเมตรจำนวน 35 เส้น โดยใช้เวลาในการบดเท่ากับ 75 และ 120 นาที ด้วยความเร็วรอบเท่ากับ 52 รอบต่อนาที ดังแสดงในรูปที่ 1

น้ำ : ใช้น้ำประปา



รูปที่ 1 เครื่องบดเถ้าแกลบขาว

### 3.2 วิธีการทดสอบ

- การทดสอบหาปริมาณน้ำที่ความชื้นเหลวปกติและระยะเวลาการก่อตัว ตามมาตรฐาน ASTM C 187 [5] และ ASTM C 191 [6] ตามลำดับ
- การทดสอบกำลังรับแรงอัดและกำลังรับแรงดึงแบบผ่าซีกของเพลต์ ใช้ตัวอย่างรูปทรงกระบอกขนาดเส้นผ่านศูนย์กลาง 5 เซนติเมตร สูง 10 เซนติเมตร หลังจากทดสอบแบบที่ระยะเวลา 1 วัน จึงนำไปบ่มในน้ำที่อุณหภูมิ 25, 50 และ 75 องศาเซลเซียส จนถึงเวลาทดสอบที่อายุ 3, 7, 28, 60 และ 90 วัน ตามลำดับ โดยทดสอบกำลังรับแรงอัดและแรงดึงแบบผ่าซีกตามมาตรฐาน ASTM C 39 [7] และ ASTM C 496 [8] ตามลำดับ

การบ่มตัวอย่างที่อุณหภูมิ 25 องศาเซลเซียส ทำการบ่มในตู้บ่มชั่งควบคุมอุณหภูมิที่  $25 \pm 2$  องศาเซลเซียส ความชื้นสัมพัทธ์ร้อยละ 60 ดังแสดงในรูปที่ 2 โดยก่อนนำตัวอย่างเข้าไปทำการบ่มให้ใส่น้ำลงในภาชนะสังกะสีที่มีขนาด  $20 \times 10 \times 8$  เซนติเมตร และตั้งทิ้งไว้ในตู้จนอุณหภูมิของน้ำมีค่าประมาณ 25 องศาเซลเซียส จึงนำตัวอย่างเข้าไปทำการบ่ม

การบ่มตัวอย่างที่อุณหภูมิ 50 และ 75 องศาเซลเซียส ทำการบ่มในตู้บ่มที่ควบคุมอุณหภูมิ  $50 \pm 2$  และ  $75 \pm 2$  องศาเซลเซียส ตามลำดับ ดังแสดงในรูปที่ 3 โดยการทำเช่นเดียวกับการบ่มที่อุณหภูมิ  $25 \pm 2$  องศาเซลเซียส



รูปที่ 2 ตู้สำหรับใช้บ่มตัวอย่างที่อุณหภูมิ  $25 \pm 2$  องศาเซลเซียส



รูปที่ 3 ตู้สำหรับใช้บ่มตัวอย่างที่อุณหภูมิ  $50 \pm 2$  และ  $75 \pm 2$  องศาเซลเซียส

### 3.3 สัดส่วนที่ใช้ในการทดสอบคุณสมบัติของชีเมนต์เพลต์

สัดส่วนของวัสดุที่ใช้ในการศึกษาคุณสมบัติของชีเมนต์เพลต์ แสดงได้ในตารางที่ 1

ตารางที่ 1 สัดส่วนของชีเมนต์เพลต์และเพลต์ผสมถ่านแกลนข้าวที่ไม่ผ่านและผ่านการบดที่เวลา 75 และ 120 นาที

ร้อยละการแทนที่ของถ่านแกลนข้าว	อัตราส่วนน้ำต่อวัสดุ	สัดส่วนผสม (กิโลกรัมต่อถูกบาทเมตร)		
		ปูนชีเมนต์	ถ่านแกลนข้าว	น้ำ
0	0.45	1301	0	585
0	0.50	1222	0	611
20	0.45	1041	260	585
20	0.50	978	244	611
40	0.45	781	520	585
40	0.50	733	489	611

#### 4. ผลการทดสอบ

##### 4.1 องค์ประกอบทางเคมีของปูนซีเมนต์ปอร์ตแลนด์ประเภทที่ 1 และถ้าแกลบขาว

ผลการวิเคราะห์องค์ประกอบทางเคมีและคุณสมบัติทางกายภาพของปูนซีเมนต์ปอร์ตแลนด์ประเภทที่ 1 และถ้าแกลบขาวแสดงในตารางที่ 2 และ 3 ตามลำดับ ซึ่งพบว่าถ้าแกลบขาวทั้งที่ไม่ผ่านกรอบดและผ่านกรอบดที่เวลา 75 และ 120 นาที มีปริมาณ  $\text{SiO}_2$  สูงถึงร้อยละ 98.04, 96.84 และ 92.00 ตามลำดับ ในขณะที่มีองค์ประกอบอื่นในปริมาณน้อย โดยเฉพาะ  $\text{CaO}$  ที่มีปริมาณน้อยกว่าปูนซีเมนต์ปอร์ตแลนด์อย่างเห็นได้ชัดคือ อยู่ในช่วงร้อยละ 0.57 ถึง 4.70 ในขณะที่ปูนซีเมนต์มีปริมาณสูงถึงร้อยละ 65.91

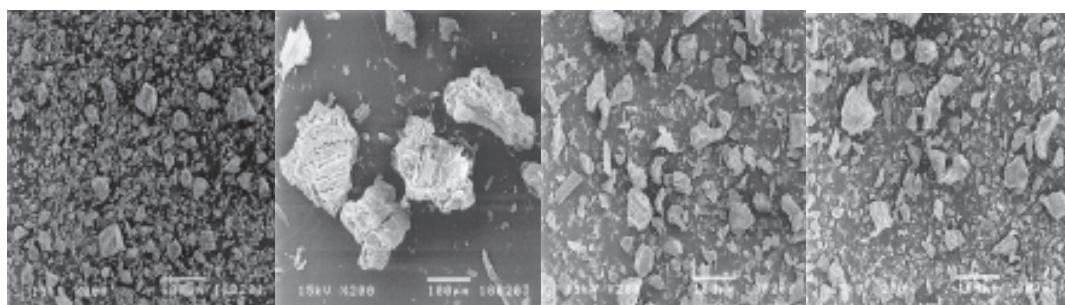
ตารางที่ 2 องค์ประกอบทางเคมีของปูนซีเมนต์ปอร์ตแลนด์ประเภทที่ 1 และถ้าแกลบขาว

องค์ประกอบทางเคมี (ร้อยละ)	ปูนซีเมนต์ ปอร์ตแลนด์	ถ้าแกลบขาว		
		ไม่บด	บด 75 นาที	บด 120 นาที
ซิลิคอนไดออกไซด์ ( $\text{SiO}_2$ )	21.85	98.04	96.84	92.00
อะลูมิเนียมออกไซด์ ( $\text{Al}_2\text{O}_3$ )	5.39	1.25	1.63	1.85
ไอرونออกไซด์ ( $\text{Fe}_2\text{O}_3$ )	2.10	0.24	0.53	0.68
แคลเซียมออกไซด์ ( $\text{CaO}$ )	65.91	1.08	0.57	4.70
แมกนีเซียมออกไซด์ ( $\text{MgO}$ )	1.16	0.37	0.49	0.46
โพแทสเซียมออกไซด์ ( $\text{K}_2\text{O}$ )	0.31	1.44	2.21	1.39
ร้อยละของการสูญเสียน้ำหนักเนื่องจาก การเผาไหม้	1.33	4.50	4.81	4.87

ตารางที่ 3 คุณสมบัติทางกายภาพของปูนซีเมนต์ปอร์ตแลนด์ประเภทที่ 1 และถ้าแกลบขาว

คุณสมบัติทางกายภาพ	ปูนซีเมนต์ ปอร์ตแลนด์	ถ้าแกลบขาว		
		ไม่บด	บด 75 นาที	บด 120 นาที
ปริมาณความชื้น (ร้อยละ)	0.61	3.10	1.74	2.26
ความละเอียดด้วยวิธีเบลน (ตารางเซนติเมตรต่อกรัม)	3235	4125	6635	9685
ความถ่วงจำเพาะ	3.14	2.05	2.13	2.16
ความสามารถเก็บกักน้ำ (ร้อยละ)	50	65	56	52
ความหนาแน่นรวม (bulk density) (กรัมต่อลิตร)	1.03	0.21	0.51	0.48

ในส่วนของคุณสมบัติทางกายภาพของถ้วยแกลบขาวพบว่าความละเอียดของพื้นที่ผิวจำเพาะด้วยวิธีเบลนมีค่ามากกว่าปูนซีเมนต์ปอร์ตแลนด์ โดยถ้วยแกลบขาวชนิดที่ไม่ผ่านการบด บดที่เวลา 75 และ 120 นาที มีพื้นที่ผิวจำเพาะเท่ากัน 4125, 6635 และ 9685 ตารางเซนติเมตรต่อกรัม ตามลำดับ ส่วนค่าการสูญเสียน้ำหนักเนื่องจาก การเผาไหม้ของปูนซีเมนต์มีค่าเท่ากับร้อยละ 1.33 ซึ่งมีค่าต่ำกว่าถ้วยแกลบขาว ในขณะที่ปริมาณความชื้นเมื่อทำการ เปรียบเทียบระหว่างปูนซีเมนต์ปอร์ตแลนด์และถ้วยแกลบขาว พบร่วงปริมาณความชื้นของถ้วยแกลบขาวมีมากกว่า ปูนซีเมนต์ปอร์ตแลนด์ และจากภาพถ่ายอนุภาคของถ้วยแกลบขาวดังแสดงในรูปที่ 4 และ 5 พบว่าถ้วยแกลบขาวมี โครงอากาศจำนวนมากจึงทำให้สามารถกักเก็บความชื้นได้มากเห็นได้จากการสามารถในการเก็บกักน้ำของถ้วยแกลบ ขาวที่ไม่บด บด 75 และ 120 นาที มีค่าเท่ากับร้อยละ 65, 56 และ 52 ตามลำดับ ซึ่งมากกว่าปูนซีเมนต์ปอร์ตแลนด์ ที่มีค่าเท่ากับร้อยละ 50 และจากภาพถ่ายดังกล่าวสามารถอธิบายถึงค่าพื้นที่ผิวจำเพาะของถ้วยแกลบขาวที่มากกว่า ปูนซีเมนต์ปอร์ตแลนด์



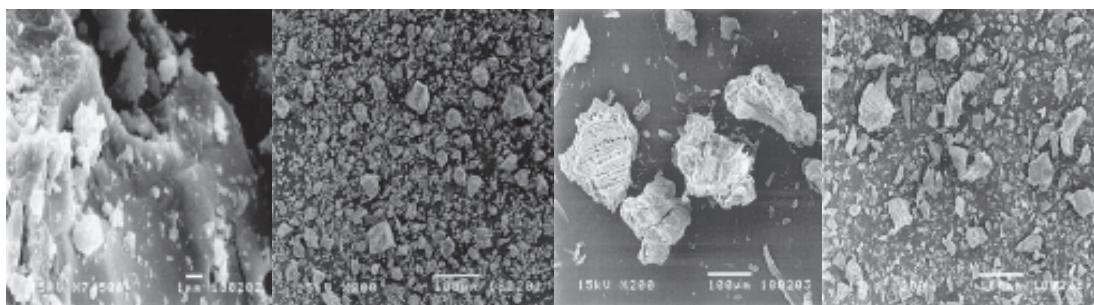
(ก)

(ข)

(ค)

(จ)

**รูปที่ 4** ภาพถ่ายอนุภาคที่กำลังขยาย 200 เท่าของ (ก) ปูนซีเมนต์ปอร์ตแลนด์ประเภทที่ 1  
(ข) เถ้าแกลบขาวชนิดไม่บด (ค) เถ้าแกลบขาวชนิดบด 75 นาที (จ) เถ้าแกลบขาวชนิดบด 120 นาที



(ก)

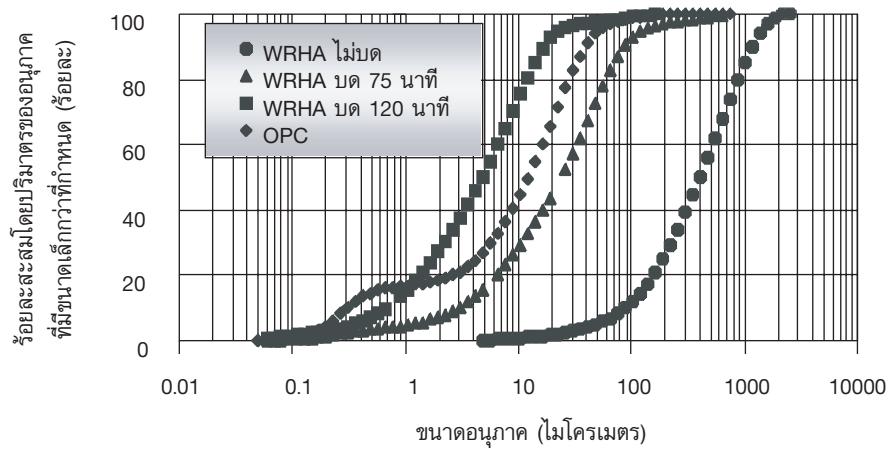
(ข)

(ค)

(จ)

**รูปที่ 5** ภาพถ่ายอนุภาคที่กำลังขยาย 7500 เท่าของ (ก) ปูนซีเมนต์ปอร์ตแลนด์ประเภทที่ 1  
(ข) เถ้าแกลบขาวชนิดไม่บด (ค) เถ้าแกลบขาวชนิดบด 75 นาที (จ) เถ้าแกลบขาวชนิดบด 120 นาที

จากการทดสอบการกระจายตัวของขนาดอนุภาคในรูปที่ 6 พบว่าเด็กแลบขาวที่ไม่ผ่านการบดและบดเป็นเวลา 75 นาที มีอนุภาคขนาดใหญ่กว่าปูนซีเมนต์ปอร์ตแลนด์ประเภทที่ 1 ในขณะที่เมื่อทำการบดเด็กแลบขาวเป็นเวลา 120 นาที ทำให้อนุภาคมีขนาดเล็กกว่าปูนซีเมนต์ปอร์ตแลนด์

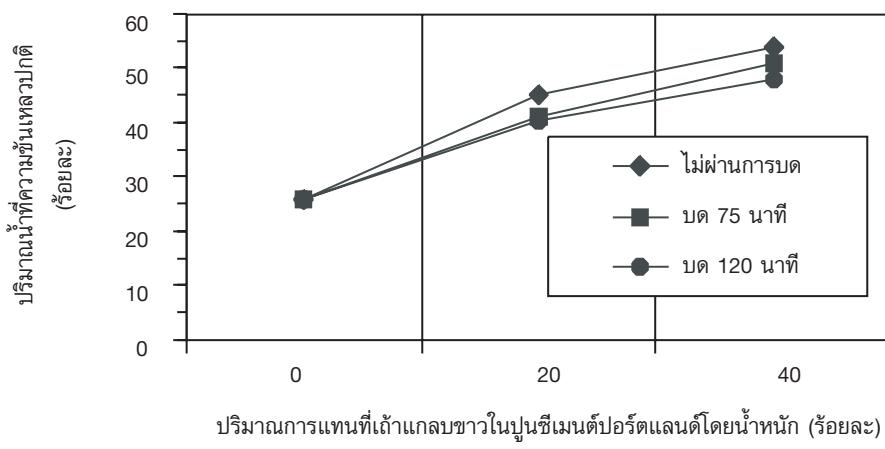


รูปที่ 6 การกระจายของขนาดของปูนซีเมนต์ปอร์ตแลนด์ประเภทที่ 1 (OPC) และเด็กแลบขาว (WRHA) ที่ไม่ผ่านและผ่านการบดที่ 75 และ 120 นาที

## 4.2 คุณสมบัติเชิงกลของซีเมนต์เพสต์

### 4.2.1 ความขันเหลวปกติ

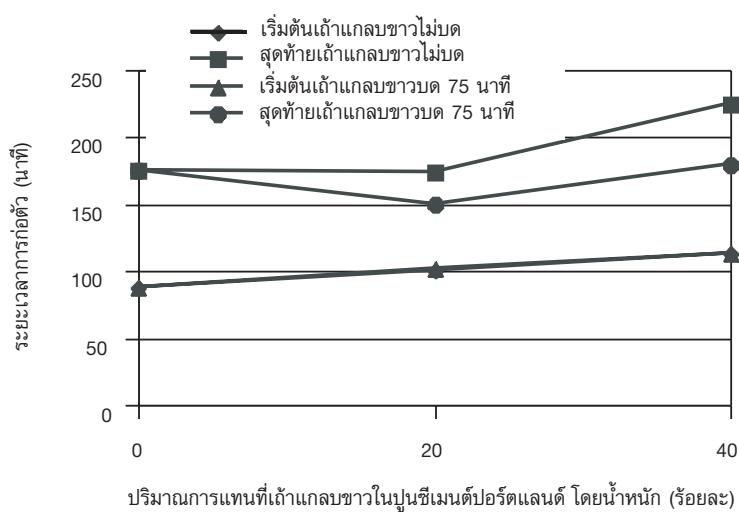
ผลการทดสอบค่าปริมาณน้ำที่ความขันเหลวปกติแสดงในรูปที่ 7 พบว่าซีเมนต์เพสต์ผสมเด็กแลบขาว มีค่าความขันเหลวปกติมากกว่าซีเมนต์เพสต์ เนื่องจากความพรุนของอนุภาคเด็กแลบขาวทำให้สามารถดูดซับน้ำเพิ่มขึ้น ในขณะที่เมื่อทำการบดเด็กแลบขาวให้มีความละเอียดเพิ่มขึ้นทำให้ค่าความขันเหลวปกติลดลง ทั้งนี้ เพราะการบดเด็กแลบขาวให้ลักษณะของเด็กแลบขาวมีผลทำให้ค่าความขันเหลวปกติลดลง ความสามารถในการดูดซับน้ำของเด็กแลบขาวจึงมีผลทำให้ค่าความขันเหลวปกติลดลง



รูปที่ 7 ความสัมพันธ์ระหว่างร้อยละการแทนที่ของเด็กแลบขาวกับปริมาณน้ำต่อวัสดุคงที่เท่าๆ กัน

#### 4.2.2 ระยะเวลาการก่อตัว

ผลการทดสอบระยะเวลาการก่อตัวของเพลสต์แสดงในรูปที่ 8 พบว่าชีเมนต์เพลสต์มีระยะเวลาการก่อตัวเริ่มต้นเท่ากับ 90 นาที ระยะเวลาการก่อตัวสุดท้ายเท่ากับ 180 นาที ในขณะที่เพลสต์ผสมถ้าเกลนขาวมีระยะเวลาการก่อตัวเริ่มต้นนานกว่าชีเมนต์เพลสต์ กล่าวคือเมื่อมีการแทนที่ถ้าเกลนขาวไม่บดที่ร้อยละ 20 มีค่าระยะเวลาการก่อตัวเริ่มต้นเท่ากับ 120 นาที เนื่องมาจากหลังจากลิ้นสุดช่วงดอร์แมนท์ (Dormant Period) ซึ่งกำลังเข้าสู่จุดก่อตัวเริ่มต้นผลิตภัณฑ์ที่เกิดจากปฏิกิริยาไฮเดรชันที่เกาอนุภาคปูนชีเมนต์จะแตกตัวเพื่อทำปฏิกิริยามีปริมาณที่น้อยกว่าทำให้ใช้เวลาในการก่อตัวเริ่มต้นนานขึ้น เมื่อพิจารณาผลของความละเมียดของถ้าเกลนขาวที่มีผลต่อระยะเวลาการก่อตัวเริ่มต้นจะมีค่าใกล้เคียงกัน เนื่องจากในช่วงเวลาดังกล่าวถ้าเกลนขาวยังไม่สามารถทำปฏิกิริยา ประกอบกับการแทนที่ถ้าเกลนขาวในปูนชีเมนต์ที่ปริมาณเพิ่มขึ้นมีผลทำให้ลดปริมาณปูนชีเมนต์ที่ทำปฏิกิริยานิ่งเร็วในขณะที่ระยะเวลาการก่อตัวสุดท้ายของเพลสต์ผสมถ้าเกลนขาวที่มีความละเมียดมากขึ้นมีผลให้ระยะเวลาการก่อตัวสุดท้ายเร็วขึ้น ส่วนผลของการแทนที่ถ้าเกลนขาวในร้อยละที่มากขึ้น ทำให้เพลสต์มีระยะเวลาการก่อตัวสุดท้ายนานขึ้น เนื่องจากการแทนที่ถ้าเกลนขาวมากขึ้นทำให้ปริมาณปูนชีเมนต์ลดลงเป็นเหตุให้การก่อตัวสุดท้ายนานขึ้น



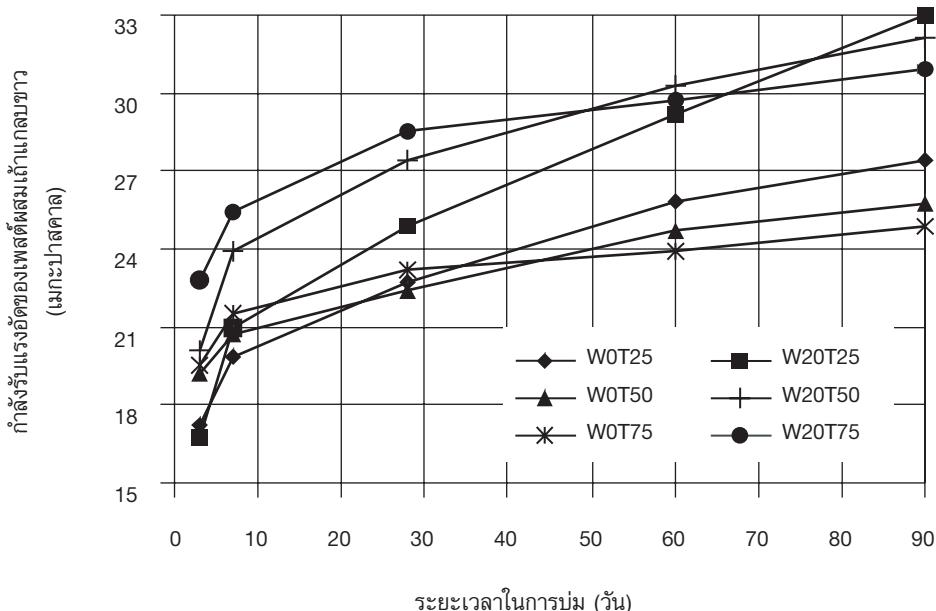
รูปที่ 8 ระยะเวลาการก่อตัวเริ่มต้นและสุดท้ายของชีเมนต์เพลสต์และเพลสต์ผสมถ้าเกลนขาว

#### 4.2.3 กำลังรับแรงอัดของชีเมนต์เพลสต์ผสมถ้าเกลนขาว

เมื่อพิจารณาความล้มเหลวระหว่างกำลังรับแรงอัดกับระยะเวลาในการบ่มของเพลสต์ที่มีอัตราส่วนน้ำต่อวัสดุคงเท่ากับ 0.45 ดังแสดงในรูปที่ 9 พบว่าที่อุณหภูมิของการบ่มเท่ากับ 25 องศาเซลเซียส การแทนที่ถ้าเกลนขาวที่ไม่ผ่านการบดในปูนชีเมนต์ปอร์ตแลนด์ที่ร้อยละ 20 โดยน้ำหนัก (การแทนที่ถ้าเกลนขาวที่ร้อยละ 40 ไม่สามารถผสมเป็นเพลสต์ได้เนื่องจากการถูกดูดซับน้ำของถ้าเกลนขาวมีมากกว่าอัตราส่วนน้ำต่อวัสดุคงที่ใช้หรือดูได้จากค่าความชันเหลวปกติในรูปที่ 7) ทำให้กำลังรับแรงอัดในช่วงต้นมีค่าเพิ่มขึ้นและสูงกว่าชีเมนต์เพลสต์ที่อายุ 3 วัน ทั้งนี้เพราะการแทนที่ถ้าเกลนขาวซึ่งมีชิลิคอนไดออกไซด์และอะลูมิเนียมออกไซด์จะทำปฏิกิริยากับแคลเซียมไฮดรอกไซด์ ( $\text{Ca}(\text{OH})_2$ ) ซึ่งเป็นผลิตภัณฑ์จากปฏิกิริยาไฮเดรชันเกิดเป็นแคลเซียมชิลิเกตไฮเดรต ( $\text{C-S-H}$ ) ได้เพิ่มขึ้นจึงส่งผลให้เพลสต์ มีความแข็งสูงทำให้กำลังรับแรงสูงขึ้น และจะเห็นว่าเมื่อเพิ่มอุณหภูมิของการบ่มเป็น 50 และ 75 องศาเซลเซียส

จะเป็นการช่วยเร่งปฏิกิริยาไขเดรชันทำให้เกิดแคลเซียมไอกрокไซด์ที่จะทำปฏิกิริยานปอซิซลันกับเต้าเกลนขาวเพิ่มขึ้น ผลก็คือจะได้เพสต์ที่มีความแข็งสูงขึ้นตามลำดับ

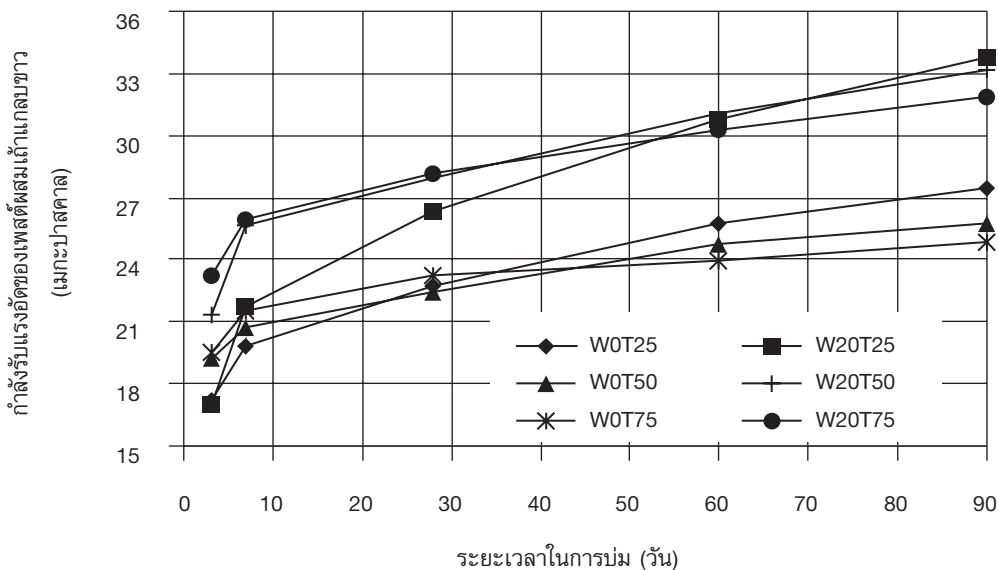
จากรูปดังกล่าวข้างต้นได้แสดงให้เห็นว่ากำลังรับแรงอัดในช่วงหลังของชีเมเนต์เพสต์และเพสต์ผสมเต้าเกลนขาวซึ่งบ่มที่อุณหภูมิ 50 และ 75 องศาเซลเซียล มีค่าลดลงตามลำดับ เมื่อเปรียบเทียบกับที่อุณหภูมิ 25 องศาเซลเซียล อันเนื่องมาจากการผลของอุณหภูมิที่สูงทำให้เกิดรอยแตกขนาดเล็กหรือที่เรียกว่า Micro Crack ในเนื้อเพสต์ซึ่งส่งผลต่อกำลังรับแรงอัดที่ลดลงตามลำดับ [9], [10]



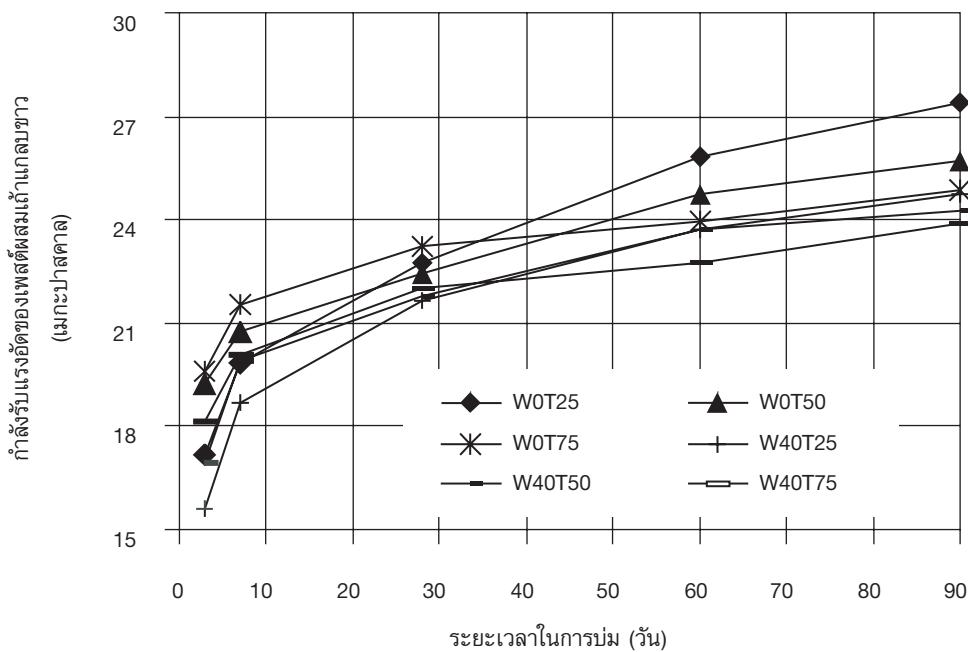
รูปที่ 9 ความสัมพันธ์ระหว่างกำลังรับแรงอัดของเพสต์ผสมเต้าเกลนขาวที่ไม่ผ่านการบดกับระยะเวลาในการบ่ม โดยมีอัตราส่วนน้ำต่อวัสดุคง (w/b) เท่ากับ 0.45 และการแทนที่ของเต้าเกลนขาวในปูนชีเมเนต์ปอร์ตแลนด์ประเภทที่ 1 เท่ากับร้อยละ 20 โดยน้ำหนัก

หมายเหตุ : WXTY คือร้อยละการแทนที่ของเต้าเกลนขาว (W) ในปูนชีเมเนต์ปอร์ตแลนด์ประเภทที่ 1 เท่ากับ X โดยน้ำหนักและใช้อุณหภูมิในการบ่ม (T) เท่ากับ Y

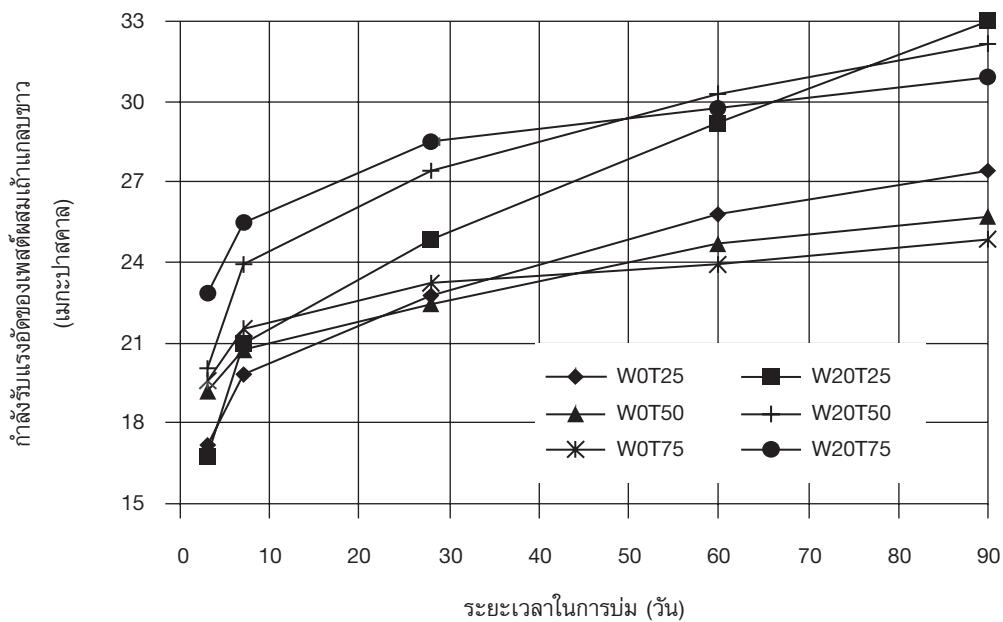
ความสัมพันธ์ระหว่างกำลังรับแรงอัดกับระยะเวลาในการบ่มของเพสต์ผสมเต้าเกลนขาวบด 75 นาที ที่อัตราส่วนน้ำต่อวัสดุคงเท่ากับ 0.45 และในรูปที่ 10 และ 11 และเพสต์ผสมเต้าเกลนขาวไม่ผ่านการบดและบด 75 นาที ที่อัตราส่วนน้ำต่อวัสดุคงเท่ากับ 0.50 และในรูปที่ 12 และ 13 ตามลำดับ พบว่าแนวโน้มของกำลังรับแรงอัดที่ได้จะมีลักษณะเช่นเดียวกับเพสต์ผสมเต้าเกลนขาวไม่บด แต่เพสต์ผสมเต้าเกลนขาวบด 75 นาทีจะมีค่าสูงกว่า อันเนื่องจากความละเอียดของเต้าเกลนขาวที่เพิ่มขึ้นจะทำให้ความสามารถในการทำปฏิกิริยานปอซิซลันเพิ่มขึ้น



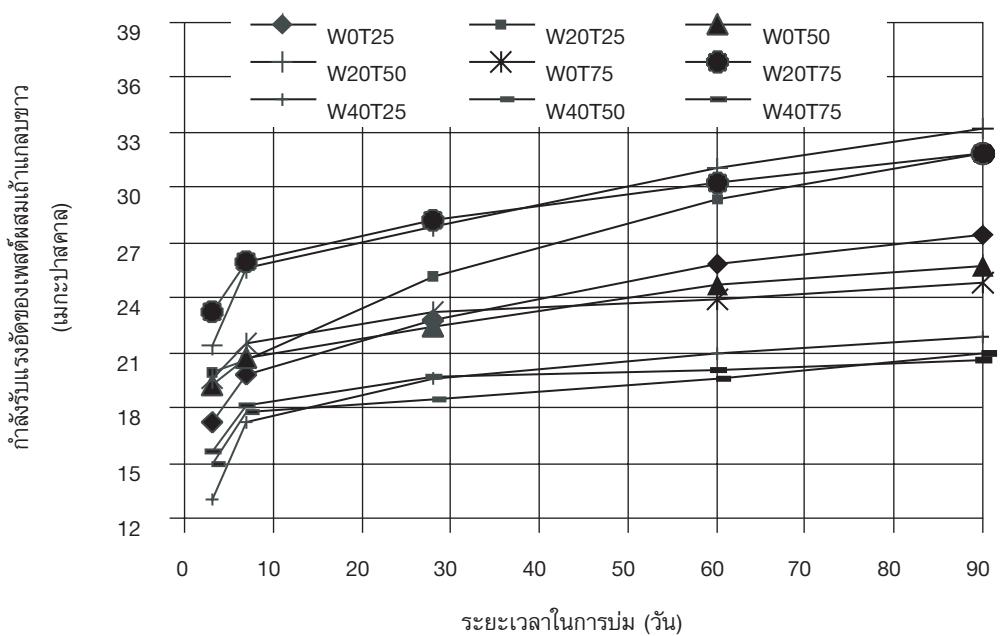
**รูปที่ 10** ความสัมพันธ์ระหว่างกำลังรับแรงอัดของเพล็ตซ์ผลเม็ดแก้วขาวที่ผ่านการบด 75 นาที กับระยะเวลาในการบ่ม โดยที่อัตราส่วนน้ำต่อวัสดุผง (w/b) เท่ากับ 0.45 และมีการแทนที่ถ้วยแก้วขาวในปูนซีเมนต์ปอร์ตแลนด์ประเภทที่ 1 เท่ากับร้อยละ 20 โดยน้ำหนัก



**รูปที่ 11** ความสัมพันธ์ระหว่างกำลังรับแรงอัดของเพล็ตซ์ผลเม็ดแก้วขาวที่ผ่านการบด 75 นาที กับระยะเวลาในการบ่ม โดยที่อัตราส่วนน้ำต่อวัสดุผง (w/b) เท่ากับ 0.45 และมีการแทนที่ถ้วยแก้วขาวในปูนซีเมนต์ปอร์ตแลนด์ประเภทที่ 1 เท่ากับร้อยละ 40 โดยน้ำหนัก



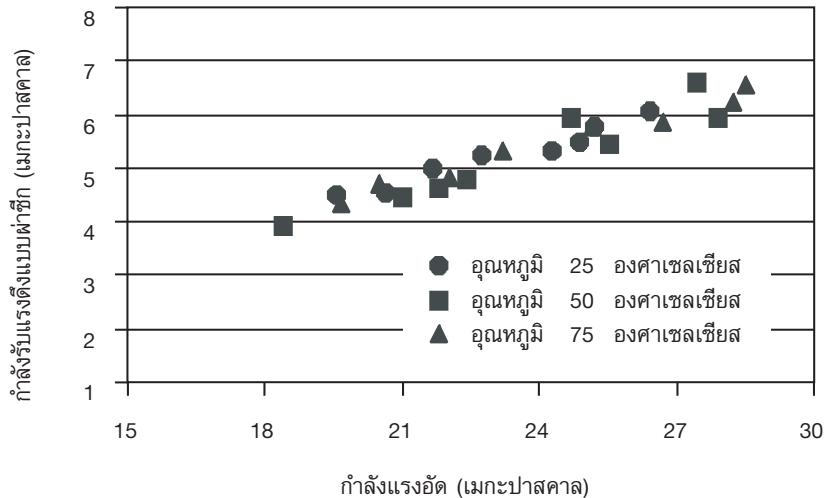
รูปที่ 12 ความล้มเหลวของหัวกอล์ฟรับแรงอัดของเพสต์พลาสติกที่ผลิตขึ้นด้วยวิธีการบ่มโดยที่อัตราส่วนน้ำต่อวัสดุผง (w/b) เท่ากับ 0.50 และการแทนที่เด็กแลบขาว เท่ากับร้อยละ 20 โดยน้ำหนัก



รูปที่ 13 ความล้มเหลวของหัวกอล์ฟรับแรงอัดของเพสต์พลาสติกที่ผลิตขึ้นด้วยวิธีการบ่มโดยที่อัตราส่วนน้ำต่อวัสดุผง (w/b) เท่ากับ 0.50 และมีการแทนที่เด็กแลบขาวในปูนซีเม็นต์ปอร์ตแลนด์เท่ากับร้อยละ 20 และ 40 โดยน้ำหนัก

#### 4.2.4 ความสัมพันธ์ระหว่างกำลังรับแรงอัดและแรงดึงแบบผ่าซีกของเพลตซีเมนต์ผสมเก้าเกลบขาว

จากความสัมพันธ์พบว่า อุณหภูมิที่ใช้ทำการบ่มไม้มีผลกระทบต่อความสัมพันธ์ของกำลังรับแรงอัดและแรงดึงแบบผ่าซีกของซีเมนต์เพลตซีเมนต์ผสมเก้าเกลบขาว ดังแสดงในรูปที่ 14



รูปที่ 14 ความสัมพันธ์ของกำลังรับแรงอัดและแรงดึงแบบผ่าซีกของเพลตซีเมนต์ผสมเก้าเกลบขาว

## 5. สรุปผลการวิจัย

- เพลตซีเมนต์ที่มีการแทนที่เก้าเกลบขาวในปูนซีเมนต์ร้อยละ 20 และใช้อุณหภูมิในการบ่มเทากับ 25, 50 และ 75 องศาเซลเซียส จะมีการพัฒนากำลังรับแรงอัดสูงกว่าซีเมนต์เพลตซี
- กำลังรับแรงอัดของซีเมนต์เพลตซีและเพลตซีที่ผสมเก้าเกลบขาวในช่วงต้นสูงขึ้นตามอุณหภูมิที่ใช้ในการบ่มที่เพิ่มขึ้น ในขณะที่กำลังรับแรงอัดในช่วงหลังของซีเมนต์เพลตซีและเพลตซีที่ผสมเก้าเกลบขาวที่ผ่านการบ่มที่ 75 องศาเซลเซียส มีค่าต่ำกว่าซีเมนต์เพลตซีและเพลตซีที่ผสมเก้าเกลบขาวที่ผ่านการบ่มที่ 25 องศาเซลเซียส

## 6. กิตติกรรมประกาศ

ผู้เขียนขอขอบคุณ บริษัท ปูนซีเมนต์นครหลวง จำกัด (มหาชน) ที่ให้ความอนุเคราะห์การทดลอง ศูนย์สมบัติของเก้าเกลบขาว งานวิจัยสำเร็จลุล่วงด้วยดี

## 7. เอกสารอ้างอิง

1. บุรฉัตร ฉัตรเวรະ และพิชัย นิมิตยงสกุล, ปอร์ตแลนด์ซีเมนต์ผสมเก้าเกลบ เก้าloy และสารลดน้ำ, 2537, วารสารเทคโนโลยีสุรนารี.
2. Mehta, P.K., 1977, "Properties of Blended Cements Made from RHA", *ACI Materials Journal*, Vol. 74, No. 9, September
3. สาโรจน์ ดำรงค์ศิล, 2541, แบบจำลองในการทำนายกำลังรับน้ำหนักของคอนกรีตผสมเก้าเกลบ, วิทยานิพนธ์ ภาควิชาวิศวกรรมโยธา มหาวิทยาลัยรังสิต.
4. อนุวรรตน์ ให้วารินทร์, 2542, การพัฒนาคุณภาพความร้อนต่ำโดยใช้เก้าเกลบ, วิทยานิพนธ์ ภาควิชา วิศวกรรมโยธา มหาวิทยาลัยรังสิต.
5. American Society for Testing and Material, 1994. "ASTM C 187 Standard Test Method for Normal Consistency of Hydraulic Cement", *Annual Book of ASTM Standard Vol 4.01*, Philadelphia, PA, USA.
6. American Society for Testing and Material, 1994, "ASTM C 191 Standard Test Method for Time of Setting of Hydraulic Cement by Vicat Needle", *Annual Book of ASTM Standard Vol 4.01*, Philadelphia, PA, USA..
7. American Society for Testing and Material, 1994, "ASTM C 39 Standard Test Method for Compressive Strength of Cylindrical Concrete Specimens", *Annual Book of ASTM Standard Vol 4.02*, Philadelphia, PA, USA.
8. American Society for Testing and Material, 1994, "ASTM C 496 Standard Test Method for Splitting Strength of Cylindrical Concrete Specimens", *Annual Book of ASTM Standard Vol 4.02*, Philadelphia, PA, USA.
9. Fadhli Al N.A., 1990, "The Influence of Temperature and Time on Fresh Concrete and on the Latent Properties of Hardened Concrete, Properties of Fresh Concrete", *RILEM Proc.*
10. Neville A.M., 1995, *Properties of Concrete*, Fourth Edition, Pitman Books Limited, London, England.