

ผลและการวิจารณ์

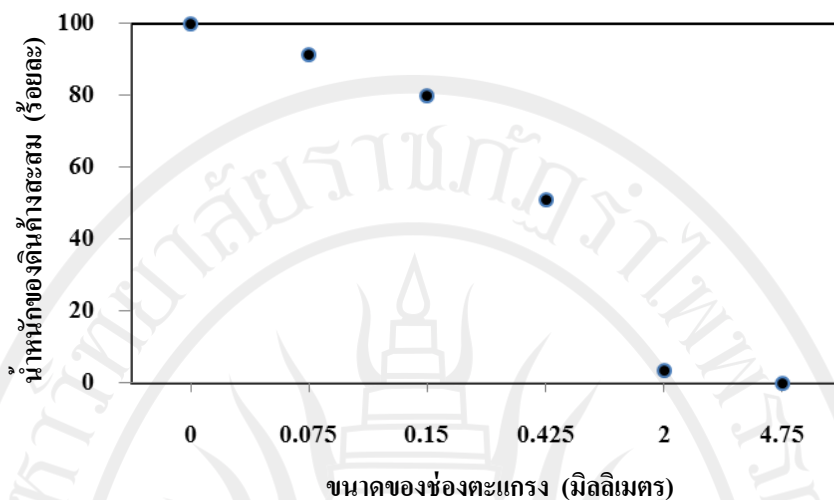
ในบทนี้กล่าวถึงผลการทดสอบคุณสมบัติของอิฐดินดิบที่ใช้น้ำยางชันเป็นส่วนผสมเพิ่ม ได้แก่ การเปลี่ยนแปลงขนาด การดูดกลืนน้ำ และกำลังอัด

ผลการทดสอบคุณสมบัติของดินที่ใช้งานวิจัย

จากการทดสอบคุณสมบัติของดินที่นำมาใช้ในงานวิจัยนี้ คือ การทดสอบหาขีดจำกัด อัตเตอร์เบิร์ก (Atterberg's Limit) พบว่า ปริมาณความชื้นที่น้อยที่สุดที่ทำให้ดินสามารถไหลตัวได้ด้วยน้ำหนักของตัวเอง (Liquid Limit : L.L.) มีค่าเท่ากับร้อยละ 59.78 ปริมาณความชื้นที่น้อยที่สุดในดินที่ทำให้ดินมีสภาพเหนียวหนืดมากขึ้น (Plastic Limit : P.L.) มีค่าเท่ากับร้อยละ 49.96 ค่าความไวต่อการเปลี่ยนแปลงสถานภาพของมวลดินระหว่างสภาวะพลาสติก และของเหลวหรือ (Plasticity Index : PI) เท่ากับร้อยละ 9.82 และปริมาณน้ำมากที่สุดที่ในมวลดินที่ไม่ทำให้ปริมาตรทั้งหมดของมวลดินเปลี่ยนแปลง (Shrinkage Limit : S.L.) เท่ากับร้อยละ 13.06 ความถ่วงจำเพาะของเม็ดดินเท่ากับ 2.71 เมื่อนำค่าขีดจำกัดเหลวที่ได้มาจำแนกประเภทของดินตามระบบ Unified Soil Classification System (USCS) แล้ว พบว่า ดินที่นำมาใช้ในงานวิจัยเป็นดินประเภท SW-SM คือ ดินประเภทเม็ดหยาบ มีการกละขนาดของดินเม็ดดินดี คุณสมบัติของดินที่ใช้งานวิจัย แสดงในตาราง 14 และกราฟการกละขนาดของเม็ดดินแสดงในภาพประกอบ 28

ตาราง 14 คุณสมบัติของดินที่ใช้งานวิจัย

| คุณสมบัติ | ดินที่ใช้งานวิจัยนี้ |
|-----------------------------------|----------------------|
| ขีดจำกัดของอัตรเตอร์เบิร์ก | |
| ขีดจำกัดเหลวของดิน (ร้อยละ) | 59.78 |
| ขีดจำกัดพลาสติกของดิน (ร้อยละ) | 49.96 |
| ขีดจำกัดหดตัวของดิน (ร้อยละ) | 13.06 |
| การจำแนกดินทางวิศวกรรม | |
| ระบบ USCS | SW-SM |
| ความถ่วงจำเพาะ | 2.71 |



ภาพประกอบ 28 กราฟการลดขนาดของเม็ดดิน

ผลการทดสอบหาปริมาณน้ำที่ดีที่สุดในการทำอิฐดินดิบ

การหาปริมาณน้ำที่เหมาะสมสำหรับการทำอิฐดินดิบกำหนดจากความง่ายในการผสมและการขึ้นรูป โดยใช้ความสามารถในการทำงานได้จริง โดยมีหลักเกณฑ์ประกอบการตัดสินใจคือ หากส่วนผสมมีน้ำน้อยเกินไป ส่วนผสมจะแห้งไม่สามารถผสมให้เข้ากันได้ดี การเข้าแบบทำได้ยาก หากส่วนผสมเหลวเกินไปจะส่งผลให้อิฐดินดิบแห้งช้า ไม่สามารถนำเข้าแบบได้ ดังนั้นส่วนผสมที่ดีควรมีปริมาณน้ำเพียงพอและเหมาะสมที่สามารถนำมาใช้ในการทำงานได้อย่างสะดวก จากการทดสอบพบว่า ความเหลวของดินจะเพิ่มขึ้นเรื่อย ๆ ตามปริมาณน้ำที่ใส่ในส่วนผสม จนเมื่อผสมน้ำในปริมาณเท่ากับร้อยละ 40 โดยน้ำหนักของดิน ดินจะมีความเหลวพอเหมาะที่สามารถนำมาเข้าแบบทำอิฐดินดิบได้ ในส่วนการผสมน้ำที่ร้อยละ 50 โดยน้ำหนักของดินนั้น พบว่า ดินมีความเหลวมาก ไม่สามารถนำมาเข้าแบบทำอิฐดินดิบได้



(ก) ผสมน้ำร้อยละ 40

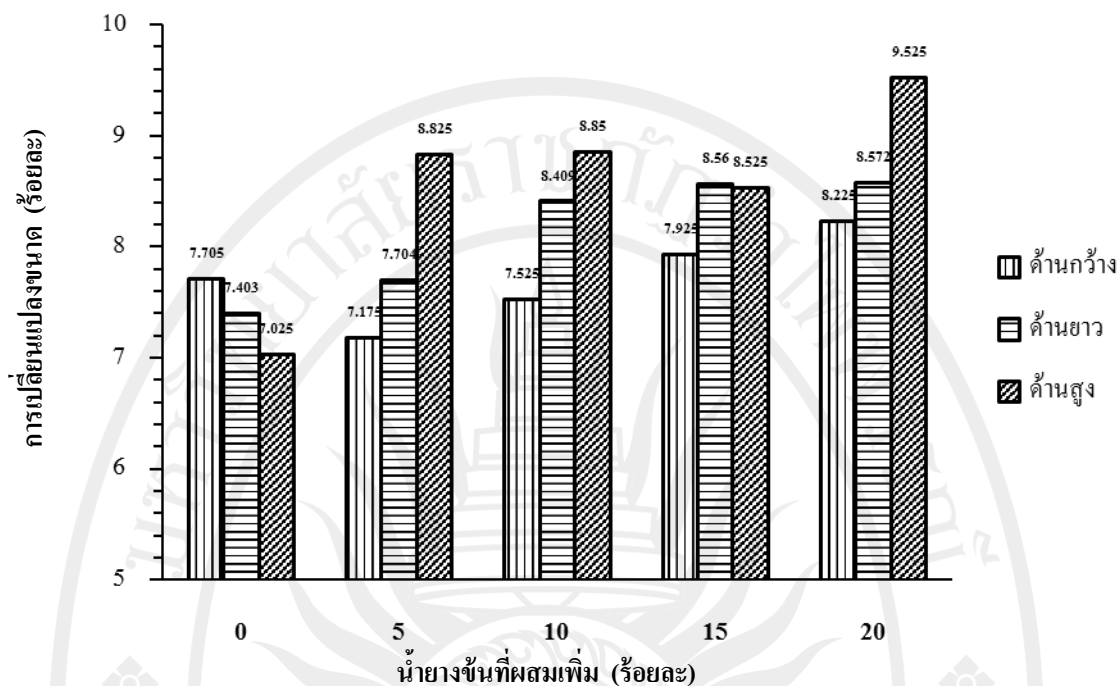


(ข) ผสมน้ำร้อยละ 50

ภาพประกอบ 29 ความเหลวของดินเมื่อผสมน้ำ (ก) ร้อยละ 40 และ (ข) ร้อยละ 50

ผลการทดสอบการเปลี่ยนแปลงขนาดของอิฐดินดิบ

จากการวัดหาร้อยละการเปลี่ยนแปลงขนาดของอิฐดินดิบ โดยวัดขนาด 3 ด้าน คือ ด้านกว้าง ด้านยาว และด้านสูง ใช้ก้อนตัวอย่างครั้งละ 3 ก้อน แล้วหาค่าเฉลี่ย โดยจะวัดจากแบบพิมพ์ก่อน เพื่อให้ได้ขนาดของก้อนตัวอย่างที่แท้จริง คือ กว้าง 40 มิลลิเมตร ยาว 159 มิลลิเมตร และสูง 40 มิลลิเมตร เมื่อครบ 28 วัน จึงวัดเป็นครั้งที่ 2 ผลการทดสอบ พบว่า การเปลี่ยนแปลงขนาดของอิฐดินดิบที่ไม่ได้ผสมน้ำยางชัน มีการเปลี่ยนแปลงขนาดของด้านกว้าง ด้านยาว และด้านสูง เฉลี่ยร้อยละ 7.075, 7.403 และ 7.025 ตามลำดับ อัตราส่วนผสมน้ำยางชันเพิ่มที่ร้อยละ 5 โดยน้ำหนักของน้ำ มีการเปลี่ยนแปลงขนาดในด้านกว้าง ด้านยาว และด้านสูง เฉลี่ยร้อยละ 7.175, 7.704 และ 8.825 ตามลำดับ การเปลี่ยนแปลงขนาดของอิฐดินดิบอัตราส่วนผสมน้ำยางชันเพิ่มที่ร้อยละ 10 โดยน้ำหนักของน้ำ การเปลี่ยนแปลงขนาดในด้านกว้าง ด้านยาว และด้านสูง เฉลี่ยเท่ากับ ร้อยละ 7.525, 8.409 และ 8.850 ตามลำดับ การเปลี่ยนแปลงขนาดของอิฐดินดิบอัตราส่วนผสมน้ำยางชันเพิ่มที่ร้อยละ 15 โดยน้ำหนักของน้ำ การเปลี่ยนแปลงขนาดเฉลี่ยในด้านกว้าง ด้านยาว และด้านสูง เท่ากับร้อยละ 7.925, 8.650 และ 8.525 ตามลำดับ และส่วนผสมน้ำยางชันเพิ่มที่ร้อยละ 20 โดยน้ำหนักของน้ำ การเปลี่ยนแปลงขนาดเฉลี่ยในด้านกว้าง ด้านยาว และด้านสูง เท่ากับร้อยละ 8.225, 8.572 และ 9.525 ตามลำดับ ซึ่งนำมาจัดเรียงข้อมูลได้ดังแสดงในภาพประกอบที่ 30



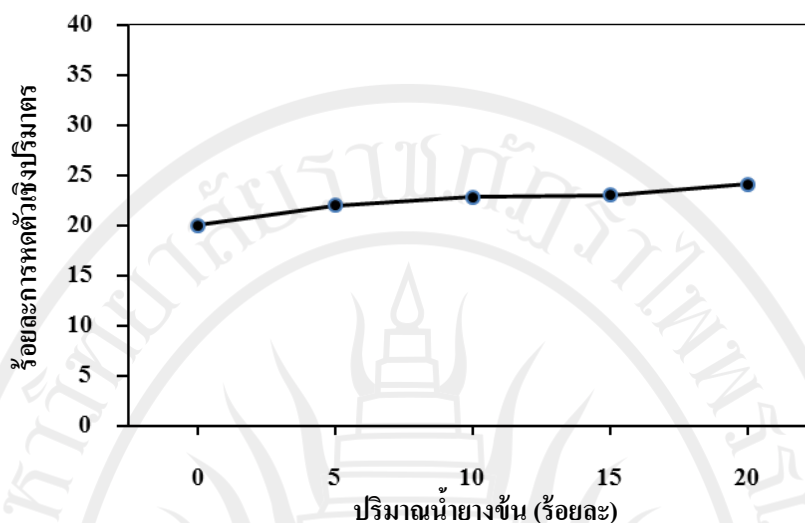
ภาพประกอบ 30 ร้อยละการเปลี่ยนแปลงขนาดแต่ละด้านของอิฐดินดิบ

ในภาพรวมพบว่า การใส่น้ำยาขุ่นเข้าไปในส่วนผสมจะทำให้การเปลี่ยนแปลงขนาดเพิ่มขึ้นจนถึงปริมาณน้ำยาขุ่นร้อยละ 10 จากนั้นจะลดลง แต่เนื่องจากเราไม่สามารถควบคุมการเปลี่ยนแปลงขนาดให้เกิดขึ้นในทิศทางเดียวได้ ดังนั้นการเปลี่ยนแปลงขนาดของอิฐดินดิบจึงเกิดขึ้นอย่างอิสระในทุกมิติ ทำให้การเปรียบเทียบเป็นด้าน ๆ ไม่เกิดความชัดเจน จึงเลือกใช้การเปรียบเทียบการเปลี่ยนแปลงขนาดเชิงปริมาตรแทน โดยใช้ข้อมูลดิบที่แสดงในตาราง 15 คำนวณปริมาตรของอิฐดินดิบแต่ละก้อนเทียบกับปริมาตรของแบบหล่อ ซึ่งเป็นขนาดเริ่มแรกของอิฐดินดิบนั้น

ตาราง 15 การเปลี่ยนแปลงขนาดของอิฐดินดิบที่ผสมน้ำยางชันในอัตราส่วนต่าง ๆ

| ลำดับที่ | ขนาดแบบ (เซนติเมตร) | | | ขนาดอิฐเมื่อแห้ง (เซนติเมตร) | | | การเปลี่ยนแปลงขนาด (ร้อยละ) | | | |
|----------|------------------------|------|-----|---------------------------------|--------|-------|--------------------------------|-------|-------|-----------------|
| | กว้าง | ยาว | สูง | กว้าง | ยาว | สูง | ด้าน | ด้าน | ด้าน | เชิง ปริมาตร |
| | | | | | | | กว้าง | ยาว | สูง | |
| Control | 4 | 15.9 | 4 | 3.717 | 14.723 | 3.719 | 7.075 | 7.403 | 7.025 | 20.00 |
| R05 | 4 | 15.9 | 4 | 3.713 | 14.566 | 3.647 | 7.175 | 7.704 | 8.825 | 21.89 |
| R10 | 4 | 15.9 | 4 | 3.699 | 14.563 | 3.646 | 7.525 | 8.409 | 8.850 | 22.80 |
| R15 | 4 | 15.9 | 4 | 3.683 | 14.539 | 3.659 | 7.925 | 8.560 | 8.525 | 22.98 |
| R20 | 4 | 15.9 | 4 | 3.671 | 14.537 | 3.619 | 8.225 | 8.572 | 9.525 | 24.08 |

จากข้อมูลข้างต้นสามารถใช้คำนวณการเปลี่ยนแปลงเชิงปริมาตรเฉลี่ยของอิฐแต่ละส่วนผสมได้ ซึ่งพบว่าอิฐดินดิบที่มีส่วนผสมของน้ำยางชันร้อยละ 0, 5, 10, 15 และ 20 โดยน้ำหนักของน้ำ มีการเปลี่ยนแปลงขนาดเชิงปริมาตรเท่ากับร้อยละ 20.00, 21.89, 22.80, 22.98 และ 24.08 ตามลำดับ ดังแสดงในภาพประกอบ 31 ซึ่งพบว่าการเปลี่ยนแปลงขนาดเชิงปริมาตร โดยรวมของอิฐดินดิบจะเพิ่มขึ้นเมื่อเพิ่มปริมาณน้ำยางชันเข้าไปในส่วนผสม โดยปริมาณน้ำยางชันที่ทำให้เกิดการเปลี่ยนแปลงขนาดเชิงปริมาตรต่ำที่สุดคือร้อยละ 5 โดยน้ำหนักของน้ำ จากนั้นเมื่อเพิ่มปริมาณน้ำยางชันขึ้นไปก็จะส่งผลให้มีการเปลี่ยนแปลงขนาดเพิ่มขึ้นตามสัดส่วนของน้ำยางชันที่เติมเพิ่มเข้าไป ทั้งนี้เพราะยางเป็นวัสดุที่มีคุณสมบัติยืดหยุ่นตัวได้ดีเมื่อนำมาผสมกับดินจะเกิดการหดตัว จึงมีผลทำให้ร้อยละของการเปลี่ยนแปลงขนาดเชิงปริมาตรของอิฐดินดิบเพิ่มขึ้นตามปริมาณน้ำยางชันที่ผสมเพิ่ม



ภาพประกอบ 31 ร้อยละการหดตัวของปริมาตรของอิฐดินดิบที่ผสมน้ำyangขึ้น

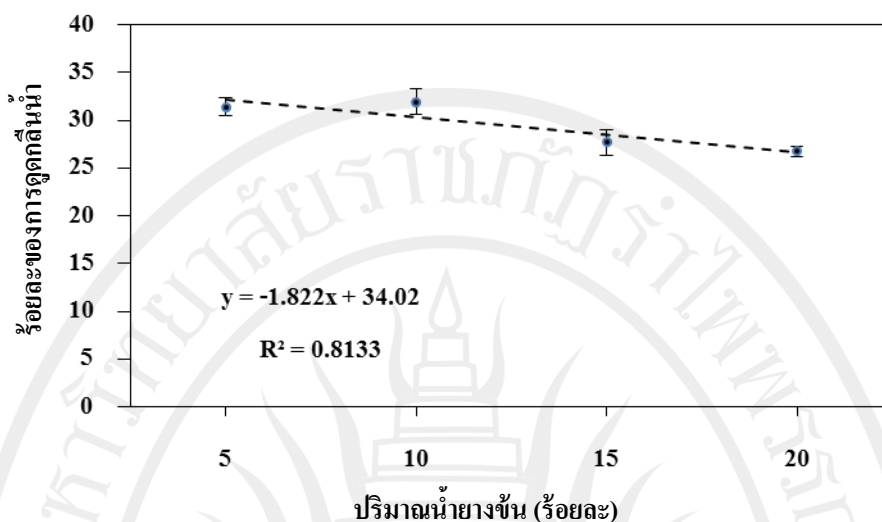
ผลการทดสอบการดูดกลืนน้ำของอิฐดินดิบ

จากการทดสอบการดูดกลืนน้ำของอิฐดินดิบที่มีส่วนผสมของน้ำyangขึ้นในอัตราส่วนต่าง ๆ ได้แก่ ร้อยละ 0, 5, 10, 15 และ 20 โดยน้ำหนักของน้ำ ตามลำดับ ที่อายุทดสอบ 28 วัน ได้ค่าการดูดกลืนน้ำตามที่แสดงในตาราง 16

ตาราง 16 ผลการทดสอบการดูดกลืนน้ำของอิฐดินดิบ

| อัตราส่วน | ปริมาณน้ำyangขึ้นที่ผสมเพิ่ม (ร้อยละโดยน้ำหนักของน้ำ) | การดูดกลืนน้ำ (ร้อยละ) |
|-----------|--|---------------------------|
| control | 0 | N/A* |
| R05 | 5 | 31.42 ± 0.90 |
| R10 | 10 | 31.96 ± 1.36 |
| R15 | 15 | 27.72 ± 1.36 |
| R20 | 20 | 26.76 ± 0.50 |

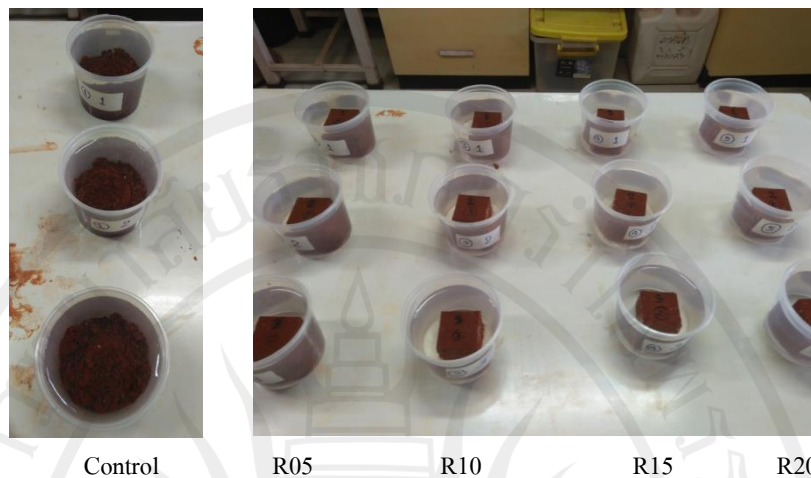
*หมายเหตุ : ชุด Control ไม่สามารถวัดค่าได้เนื่องจากชิ้นงานไม่คงรูป



ภาพประกอบ 32 ร้อยละการดูดกลืนน้ำของอิฐดินดิบที่ผสมน้ำยางชั้น

จากผลการทดสอบการดูดกลืนน้ำในอิฐดินดิบ พบว่า การดูดกลืนน้ำของอิฐดินดิบเมื่อใส่ปริมาณน้ำยางชั้นที่ร้อยละ 5 และ 10 โดยน้ำหนักของน้ำ มีค่าการดูดกลืนน้ำที่ใกล้เคียงกัน และเมื่อเพิ่มปริมาณน้ำยางชั้นที่ร้อยละ 15 และ 20 ตามลำดับ พบว่า ค่าการดูดกลืนน้ำของอิฐดินดิบลดลง ซึ่งแสดงว่าน้ำยางชั้นมีผลต่อการดูดกลืนน้ำ คือ ปริมาณน้ำยางชั้นที่เพิ่มขึ้นมีผลทำให้ค่าการดูดกลืนน้ำของอิฐดินดิบลดลง

จากข้อมูลข้างต้นที่ว่าปริมาณของน้ำยางชั้นที่เพิ่มขึ้นส่งผลให้อิฐดินดิบมีค่าการดูดกลืนน้ำที่ลดลง สามารถเห็นได้จากในภาพประกอบ 33 ซึ่งเป็นตัวอย่างอิฐดินดิบอายุ 28 วัน ที่ผ่านกระบวนการทดสอบการดูดกลืนน้ำ เป็นเวลา 24 ชั่วโมง บริเวณด้านล่างซ้ายของภาพประกอบ 33 คือ ตัวอย่างอิฐดินดิบของส่วนผสมที่ไม่เติมน้ำยางชั้น พบว่าอิฐดินดิบส่วนผสมดังกล่าวดูดกลืนน้ำเข้าไปภายในจนไม่สามารถคงสภาพไว้ได้ ไม่สามารถนำมาทดสอบการดูดกลืนน้ำได้ ในขณะที่ด้านขวาของภาพประกอบ 32 เป็นส่วนผสมของอิฐดินดิบที่มีปริมาณน้ำยางชั้นในส่วนผสมร้อยละ 5, 10, 15 และ 20 ตามลำดับ แช่น้ำเป็นเวลา 24 ชั่วโมงเช่นเดียวกัน แต่ยังสามารถคงสภาพไว้ได้ อย่างเห็นได้ชัด จึงเป็นการยืนยันได้ว่า การเติมน้ำยางชั้นเพิ่มในส่วนผสม จะช่วยป้องกันการดูดกลืนน้ำของอิฐดินดิบได้ เพราะน้ำยางชั้นมีคุณสมบัติในการยึดประสานที่ดีจึงเข้าไปเติมเต็มช่องว่าง โพรงภายในอิฐและช่วยในยึดประสานกันระหว่างอนุภาคของดินส่งผลให้อิฐสามารถคงรูปร่างเดิมได้



ภาพประกอบ 33 ภาพถ่ายอิฐดินดิบหลังแช่น้ำเป็นเวลา 24 ชั่วโมง

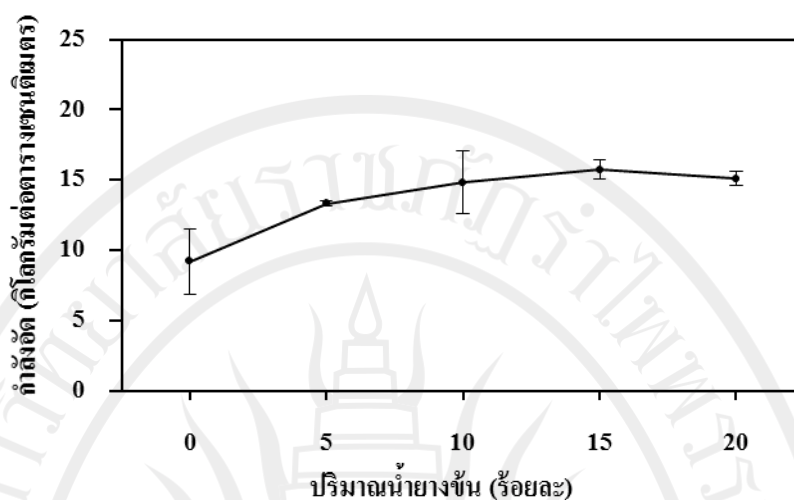
ผลการทดสอบกำลังอัดของอิฐดินดิบ

จากการทดสอบกำลังอัดของอิฐดินดิบที่มีส่วนผสมของน้ำยางชั้นในอัตราส่วนต่าง ๆ ได้แก่ ร้อยละ 0, 5, 10, 15 และ 20 ตามลำดับ ที่อายุทดสอบ 28 วัน ได้ค่ากำลังอัดตามที่แสดงในตาราง 17

ตาราง 17 ผลการทดสอบกำลังอัดของอิฐดินดิบ

| อัตราส่วน | ปริมาณน้ำยางชั้นที่ผสมเพิ่ม (ร้อยละโดยน้ำหนักของน้ำ) | กำลังอัด (ksc) |
|-----------|---|----------------|
| control | 0 | 9.18 ± 2.34 |
| R05 | 5 | 13.33 ± 0.19 |
| R10 | 10 | 14.84 ± 2.23 |
| R15 | 15 | 15.75 ± 0.65 |
| R20 | 20 | 15.10 ± 0.49 |

ลิขสิทธิ์ของมหาวิทยาลัยเทคโนโลยีพระจอมเกล้าธนบุรี



ภาพประกอบ 34 กำลังอัดของอิฐดินดิบที่ผสมน้ำข้างขึ้น

จากการทดสอบกำลังรับแรงอัดของอิฐดินดิบที่ผสมน้ำข้างขึ้นเพิ่มที่อัตราส่วน ร้อยละ 0, 5, 10, 15 และ 20 โดยน้ำหนักของน้ำตามลำดับ พบว่า เมื่อเพิ่มปริมาณน้ำข้างขึ้นกำลังรับแรงอัดของอิฐดินดิบจะเพิ่มขึ้น โดยกำลังอัดของอิฐดินดิบที่ไม่ได้ผสมน้ำข้างขึ้นมีค่าเท่ากับ 9.18 ksc และกำลังอัดของอิฐดินดิบที่มีค่าสูงสุดคือ 15.75 ksc ที่อัตราส่วนของน้ำข้างขึ้นที่ผสมเพิ่มร้อยละ 15 โดยน้ำหนักของน้ำ ในส่วนของปริมาณน้ำข้างขึ้นที่ร้อยละ 15 และ 20 โดยน้ำหนักของน้ำนั้น มีค่ากำลังอัดใกล้เคียงกัน ทั้งนี้อาจเป็นเพราะปริมาณของน้ำข้างขึ้นที่ผสมเพิ่มในอิฐดินดิบนั้นมีค่าเหมาะสม อยู่ในช่วงระหว่าง ร้อยละ 15 ถึงร้อยละ 20 โดยน้ำหนักน้ำ ถ้าใส่ปริมาณน้ำข้างขึ้นเพิ่มมากกว่าร้อยละ 20 อาจส่งผลให้ค่ากำลังอัดของอิฐดินดิบลดลง เนื่องจากน้ำข้างขึ้นมีคุณสมบัติของความยืดหยุ่นสูง เมื่อผสมกับดินในปริมาณที่เกินความเหมาะสมกับอัตราส่วนผสม อาจส่งผลกับโครงสร้างของอิฐดินดิบ

จากผลการทดสอบกำลังอัดข้างต้นแสดงให้เห็นว่า การผสมน้ำข้างขึ้นเพิ่มในอิฐดินดิบนั้นสามารถพัฒนากำลังอัดให้ดีขึ้น เนื่องจากน้ำข้างขึ้นจะเข้าไปเติมเต็มตามช่องว่าง โปรง รอยแตกร้าว และจะช่วยยึดประสานกับเม็ดดิน ส่งผลให้มีการยึดเหนี่ยวกันภายในอิฐดินดิบ และทำให้โครงสร้างของอิฐแข็งแรง