

รายการอ้างอิง

ภาษาไทย

ชาลิต นิตยะ. 2524. การผลิตและการใช้คอมพิวเตอร์ลือกสำหรับสร้างผนัง. โครงการอบรมทาง

วิชาการภาคฤดูร้อน 2524. คณะสถาปัตยกรรมศาสตร์: จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย.

ชัชวาลย์ เศรษฐบุตร. 2539. คองกรีตเทคโนโลยี. พิมพ์ครั้งที่ 4. กรุงเทพมหานคร: คองกรีต
ผสมเสร็จซีแพค.

ณัฐพล เกตุเหล็ก, ธรรมยศ พากเพียร และ วีระศักดิ์ มะขามป้อม. 2544. การศึกษาลือกปูพื้น
คองกรีตผสมเส้นใยมะพร้าว. ปริญญาอินพนธ์ ภาควิชาก่อสร้างและงานไม้ (เทคโนโลยี)
โยธา) คณะวิศวกรรมศาสตร์ สถาบันเทคโนโลยีพระจอมเกล้าฯ พระนครเหนือ.

นฤกษ์ แสงเงิน และ ฤทธิชัย ติงธนาธิกุล. 2537. การกำจัดโลหะด้วยวิธีทำเย็น โดยใช้เข็มถั่วอลย
ลิกไนต์และปูนซีเมนต์. ปริญญาอินพนธ์ ภาควิชาวิศวกรรมเคมี คณะวิศวกรรมศาสตร์
มหาวิทยาลัยเกษตรศาสตร์.

นฤมิต คินามาน. 2540. การทำตะกอนโลหะหนักจากการนำบัคน้ำเสียชีโอดีให้เป็นก้อน
ด้วยปูนซีเมนต์และถั่วอลยลิกไนต์. วิทยานิพนธ์ปริญญามหาบัณฑิต ภาควิชาวิศวกรรม
สิ่งแวดล้อม คณะวิศวกรรมศาสตร์ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย.

ประผล ฤทธิ์ประสุตร. 2541. เทคนิคงานบูน-คองกรีต. พิมพ์ครั้งที่ 5. กรุงเทพมหานคร: สำนักพิมพ์
อมรินทร์พรินติ้งแอนด์พับลิชชิ่ง.

ประเสริฐ งานเลี้ยงประเสริฐ. 2541. การใช้ของเสียชีวภาพ-อุบัติมาในการทำตะกอนprotozoa ให้
เป็นก้อน. วิทยานิพนธ์ปริญญามหาบัณฑิต ภาควิชาวิศวกรรมสิ่งแวดล้อม คณะ
วิศวกรรมศาสตร์ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย.

เบรมฤทธิ์ กาญจนปิยะ. 2545. การศึกษาการผลิตปูนซีเมนต์อุบัติมาสูงจากชีวภาพ-อุบัติมาที่ใช้แล้ว.
วิทยานิพนธ์ปริญญามหาบัณฑิต ภาควิชาวิศวกรรมสิ่งแวดล้อม คณะวิศวกรรมศาสตร์
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย.

พชรพงศ์ ชื่นศิริ และ แสงวัฒน์ เกตุโตประการ. 2540. การนำอากาศออกของสีน้ำทاب้านมาเป็น
ส่วนผสมในการทำคองกรีตลือกประสานปูพื้น. ปริญญาอินพนธ์ ภาควิชาเคมี

อุตสาหกรรม คณะวิศวกรรมศาสตร์ สถาบันเทคโนโลยีพระจอมเกล้าฯ พระนครเหนือ.

พิกพ สุนทรสมัย. 2530. วัสดุวิศวกรรมการก่อสร้าง. พิมพ์ครั้งที่ 1. กรุงเทพมหานคร: โครงการ
สนับสนุนเทคนิคอุตสาหกรรม สมาคมส่งเสริมเทคโนโลยี (ไทย - ญี่ปุ่น).

รักษพลด ชูชาติ. 2538. การทำเสื่อยกระгонขาไทร์โดยการทำให้เป็นก้อน. วิทยานิพนธ์ปริญญา
มหาบัณฑิต ภาควิชาวิศวกรรมสิ่งแวดล้อม คณะวิศวกรรมศาสตร์ จุฬาลงกรณ์
มหาวิทยาลัย.

โรงงานอุตสาหกรรม, กรม. 2531. ประกาศกรมโรงงานอุตสาหกรรม. ฉบับที่ 1. กำหนดวิธีการเก็บทำลายถุทชี กำจัด ฝัง ทิ้ง เคลื่อนย้ายและการขนส่งสิ่งปฏิกูลหรือวัสดุที่ไม่ใช้แล้ว.

ໄລທີພໍຍ້ອກົງຮຽນວິຊາຍ. 2542. ການນໍາຊື່ລິກາ-ອລຸມິນາທີ່ໃຊ້ແລ້ວມາໃຫ້ປະໂຍບນີ້ໃນການທໍາວັດຄູປູເປັ້ນ.

ວິທະຍານິພັນ໌ປະລຸງຄູານໍາບັນທຶກ ປາກວິຊາວິສາກຣນສິ່ງແວດລ້ອມ ຄພະວິສາກຣນຄາສຕ່ຽງ
ຈຸພາລັງກາຮົມໜ້າວິທະຍາລັບ.

ວາງກາຮົນ ກົງບັນຫຼຸງກູລ, ຄະທຳ ພຸທຮວງຍ່ ແລະ ກາວິລີ່ ຂໍຢປະເສຣູ. 2542. ການນໍາກາກຂອງເສີ່ຈາກ
ອຸດສາຫາກຣນໍາລັດລ້ອມໄລ້ຫະເພື່ອໃຫ້ເປັນວັດຄູປູນຸ່ມູນ໌ເມັນຕີໃນການໍາລັດແເງິ່ງ. ວາງສາຣວິຈັບ
ແລ້ວພັດນາມຈົນ. ປີທີ 22 ດັບທີ 2 (ພຸດຍການມ - ສິງຫາກມ 2542): 79-94.

ວິນິດ ຂ່ອວິເຊຍ. 2539. ຄອນກົດຕະເກໂນໄລຍື. ພິມພົກສົງທີ 8. ກຽງທະເມທານຄຣ: ໂຮງພິມພົມພັນ໌
ພານີ່ຍໍ.

ຖຸຈົດຮາ ກັນຍາວິລາສ. 2545. ການທຳຕະກອນນິກເກີດໄຫຍວອກໄຫດ້ໃຫ້ເປັນກົ່ອນດ້ວຍການໃຫ້ຊື່ລິກາ-ອລຸມິນາ
ທີ່ໃຊ້ແລ້ວ ປູນຂາວ ແລະ ປູນ໌ເມັນຕີເປັນວັດຄູປະສານ. ວິທະຍານິພັນ໌ປະລຸງຄູານໍາບັນທຶກ
ປາກວິຊາວິສາກຣນສິ່ງແວດລ້ອມ ຄພະວິສາກຣນຄາສຕ່ຽງ ຈຸພາລັງກາຮົມໜ້າວິທະຍາລັບ.

ໜ້າງໜັນສ່ວນຈຳກັດວົກລົມ. ວົກລົມນບລື້ອກ [ແຜ່ນພັບ]. 24 ມູນາ 15 ດ.ພຫລໄຍຫີນ ຕ.ຫ້ວຍບັງ ອ.ເມືອງ
ຈ.ສະບູງ.

ອນຸວັດນີ້ ປູນພັນ໌ຈາຍ. 2539. ການທຳຕະກອນໄລ້ຫະໜັກໜັລໄຟຟົດໄຫດ້ໃຫ້ເປັນກົ່ອນໂດຍໃຫ້ປູນ໌ເມັນຕີແລະ
ເຄົາລອຍລົດໃນຕີເປັນຕົວປະສານ. ວິທະຍານິພັນ໌ປະລຸງຄູານໍາບັນທຶກ ປາກວິຊາວິສາກຣນ
ສິ່ງແວດລ້ອມ ຄພະວິສາກຣນຄາສຕ່ຽງ ຈຸພາລັງກາຮົມໜ້າວິທະຍາລັບ.

ອຸດົມ ມ່ງປະຫານພຣ. 2533. ການພັດນາກຳລັງຂອງປູນ໌ເມັນຕີປ່ອຮັດແລນດີພົມປູນ໌ເຄົາລອຍ ແລະ ຈີ່ເຄົາ
ແກບນ. ວິທະຍານິພັນ໌ປະລຸງຄູານໍາບັນທຶກ ປາກວິຊາວິສາກຣນ ໂຍຫາ ຄພະວິສາກຣນຄາສຕ່ຽງ
ຈຸພາລັງກາຮົມໜ້າວິທະຍາລັບ.

ອຸດສາຫາກຣນ, ກະທຽວງ. 2540. ປະກາສະກະທຽວງອຸດສາຫາກຣນ. ດັບທີ 6. ການກຳຈັດສິ່ງປົກກູດຫີ່
ວັດຄູທີ່ໃຊ້ແລ້ວ.

ອຸດສາຫາກຣນ, ກະທຽວງ. 2544. ປະກາສະກະທຽວງອຸດສາຫາກຣນ. ດັບທີ 1462. ກຳນົດມາຕຽບ
ພລິກັນທີ່ອຸດສາຫາກຣນຄອນກົດຕະເກໂນໄລກປະສານປູເປັ້ນ.

ກາຍາອັງກອນ

American Society for Testing and Materials. 1996. Standard specification for concrete aggregates.

C33-93. Annual book of ASTM standard vol. 04.02 section 4: 10-16.

American Society for Testing and Materials. 1996. Standard test method for compressive strength
of hydraulic cement mortars (using 2-in or 50-mm cube specimens). C109/C109M-95.

Annual book of ASTM standard vol. 04.01 section 4: 69-73.

American Society for Testing and Materials. 1996. Standard test method for chemical analysis of hydraulic cement. C114-94. Annual book of ASTM standard vol. 04.01 section 4: 92-119.

American Society for Testing and Materials. 1996. Standard test method for density, relative density (specific gravity), and absorption of coarse aggregate. C127-88. Annual book of ASTM standard vol. 04.02 section 4: 47-68.

American Society for Testing and Materials. 1996. Standard test method for density, relative density (specific gravity), and absorption of fine aggregate. C128-93. Annual book of ASTM standard vol. 04.02 section 4: 69-73.

American Society for Testing and Materials. 1996. Standard test method for sieve analysis of fine and coarse aggregates. C136-95a. Annual book of ASTM standard vol. 04.02 section 4: 78-82.

American Society for Testing and Materials. 1996. Standard specification for Portland cement. C150-95a. Annual book of ASTM standard vol. 04.01 section 4: 130-134.

American Society for Testing and Materials. 1996. Standard test methods of sampling and testing concrete masonry units. C140-96. Annual book of ASTM standard vol. 04.05 section 4: 91-98.

American Society for Testing and Materials. 1996. Test methods for sampling and testing fly ash or natural pozzalans for use as a mineral admixture in Portland cement concrete. C311-96a. Annual book of ASTM standard vol. 04.02 section 4: 293-295.

American Society for Testing and Materials. 1996. Standard specification for coal fly ash or calcined natural pozzolan for use as a mineral admixture in concrete. C618-96. Annual book of ASTM standard vol. 04.02 section 4: 184-190.

American Society for Testing and Materials. 1996. Standard specification for solid concrete interlocking paving units. C936-82. Annual book of ASTM standard vol. 04.05 section 4: 596-597.

Damanhuri, E., Munaf, D. R., and Djamal, A. 2000. Heavy metals fixation of ash waste from a steel industry into cement concrete and its utilization as building materials [online]. Available from: <http://www.pbchw.com.ph/conferences/2000philippines.html> [2003, April 8]

- Isaia, G. C., Gastaldini, A. L. G., and Moraes, R. 2003 (January). Physical and pozzolanic action of mineral additions on the mechanical strength of high-performance concrete. Cement and concrete composites vol. 25 no. 1: 69-76.
- Koe, L. C. C., Hills, C. D., Sollars, C., and Perry, R. J. 2000. Hydration reaction during the solidification/stabilization of toxic wastes [online]. Available from: <http://www.pbchw.com.ph/conferences/2000philippines.html> [2003, April 8]
- LaGrega, M. D., Buckingham, P. L., and Evans, J. C. 1994. Stabilization and solidification. In P. H. King (ed.), Hazardous waste management, pp. 641-704. Singapore: McGraw-Hill book.
- Lea, F. M. 1970. The chemistry of cement and concrete. 3rd ed. New York: Chemical publishing.
- Nilson, A. H. 1997. Design of concrete structures. 12th ed. Singapore: McGraw-Hill.
- Peralta, G. L., Ballesteros, F. C., and Cepeda, M. L. 2000. Treatment and disposal of heavy metal waste using cementitious solidification [online]. Available from: <http://www.pbchw.com.ph/conferences/2000philippines.html> [2003, April 8]
- Shannag, M. J., and Yeginobali, A. 1995 (April). Properties of pastes, mortars and concretes containing natural pozzolan. Cement and concrete research vol. 25 no. 3: 647-657.
- Shin, H. S. and Sujiwattana, P. 1988. Factors affecting solidification of hazardous wastes materials. Hazardous waste: detection, control, treatment. (n. p.): 1549-1560.
- Zhang, M. H., and Malhotra, V. M. 1995 (December). Characteristics of thermally activated alumino-silicate pozzolanic material and its use in concrete. Cement and concrete research vol. 25 no. 8: 1713-1725.

บรรณานุกรม

ภาษาไทย

กฤษณ์ จารุทะวัย. 2545. การใช้ถ้าล้อยเส้นไขป่าล่มและถ้าล้อยชานอ้อยแทนที่ซีเมนต์บางส่วน.

วิทยานิพนธ์ปริญญาบัณฑิต ภาควิชาวิศวกรรมสิ่งแวดล้อม คณะวิศวกรรมศาสตร์ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย.

ภาษาอังกฤษ

American concrete institute. 1992 (March - April). Hydration and carbonation of pozzolanic cement. Technical paper. ACI materials journal vol. 89 no. 2: 119-130.

American concrete institute. 1994 (July - August). Proposed report: use of natural pozzolans in concrete. ACI 232.1R. ACI materials journal vol. 91 no. 4: 410-426.

American Society for Testing and Materials. 1996. Standard test method for density of hydraulic cement. C188-95. Annual book of ASTM standard vol. 04.01 section 4: 158-159.

American Society for Testing and Materials. 1996. Standard test method for fineness of hydraulic cement by air permeability apparatus. C204-96. Annual book of ASTM standard vol. 04.01 section 4: 163-169.

American Society for Testing and Materials. 1996. Standard specification for flow table for use in tests of hydraulic cement. C230-90. Annual book of ASTM standard vol. 04.01 section 4: 180-184.

American Society for Testing and Materials. 1996. Standard specification for standard sand. C778-92a. Annual book of ASTM standard vol. 04.01 section 4: 337-339.

Chang, J. E., Lin, T. T., Ko, M. S., and Liaw, D. S. 1999. Stabilization/solidification of sludges containing heavy metal by using cement and waste pozzolans. Journal of environmental science and health, Part A vol. 34 no. 5: 1143-1160.

Fraay, A. L. A., Bijen, J. M., and de Haan, Y. M. 1989. The reaction of fly ash in concrete, a critical examination. Cement and concrete research vol. 19 no. 2: 235-246.

Glasser, F. P. 1997 (April). Fundamental aspects of cement solidification and stabilization. Journal of hazardous materials vol. 52 no. 2-3: 151-170.



ภาคพนวก

ศูนย์วิทยทรัพยากร จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย



ภาคนวก ก.

วิธีทดลองโดยละเอียด

ศูนย์วิทยทรัพยากร
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

ภาคผนวก ก.1 การหาค่าการดูดซึมน้ำของหินเกล็ด

อ้างอิงตามมาตรฐาน ASTM C127-88

ขั้นตอนการทดลอง

1. ใช้วัสดุประมาณ 5 กิโลกรัม ล้างให้สะอาดด้วยน้ำเพื่อกำจัดเศษฝุ่นที่ติดตามผิววัสดุ จากนั้นอบให้แห้งที่อุณหภูมิ 110 ± 5 องศาเซลเซียส แล้วทำให้เย็นที่อุณหภูมิห้องเป็นเวลาประมาณ 1-3 ชั่วโมง หลังจากนั้นนำวัสดุทั้งหมดแช่น้ำเป็นเวลา 24 ± 4 ชั่วโมง
2. เมื่อน้ำวัสดุออกจากน้ำแล้ว เกลี่ยตัวอย่างวัสดุลงบนผ้าที่ซับน้ำได้ดี สังเกตครรภ์ทั้งแผ่นพิล์มของน้ำที่เคลือบผิวหินเกล็ดหายไป ซึ่งถือเป็นวัสดุที่สถานะอิ่มตัวผิวแห้ง
3. รังน้ำหนักของวัสดุที่สถานะอิ่มตัวผิวแห้งและอบแห้งที่อุณหภูมิ 110 ± 5 องศาเซลเซียส
4. คำนวณหาเบอร์เซ็นต์การดูดซึมน้ำของวัสดุ

การคำนวณ

$$\text{เบอร์เซ็นต์การดูดซึมน้ำ} = [(S-A) / A] \times 100 \\ (\% \text{ Absorption})$$

โดยที่

A = น้ำหนักของวัสดุอบแห้ง (Oven dry weight)

S = น้ำหนักของวัสดุที่สถานะอิ่มตัวผิวแห้ง (Saturated surface dry weight)

ภาคผนวก ก.2 การหาค่าการคูณเชิงเส้นของรายและชิ้นงาน-อะลูมินาที่ใช้แล้ว

อ้างอิงตามมาตรฐาน ASTM C128-88

ขั้นตอนการทดลอง

1. ใส่ส่วนหนักประมาณ 1 กิโลกรัม ในถาดขนาดพอเหมาะ เท่านี้ให้ท่วงวัสดุเล็กน้อย ทิ้งไว้ให้วัสดุคงชีมนานเป็นเวลา 24 ± 4 ชั่วโมง
 2. เกลี่ยตัวอย่างวัสดุให้ทั่วถ้วน ทิ้งไว้ก่อ形แล้วทิ้งเศษพัดและกวนตัวอย่างเป็นระบบๆ เพื่อให้แห้งทั่วถ้วนจะกระทุบตัวอย่างวัสดุเริ่มไหลได้อย่างอิสระ (Free flow)
 3. เทตัวอย่างใส่แบบหล่อกรวยมาตราฐานขนาดเส้นผ่าศูนย์กลางบน 40 ± 3 มิลลิเมตร เส้นผ่าศูนย์กลางล่าง 90 ± 3 มิลลิเมตร และสูง 75 ± 3 มิลลิเมตร แล้วกระทุบเบาๆ ทิ้งไว้หนึ่งคืน
 4. ดึงแบบหล่อออกในแนวคิ่ง ถ้าวัสดุยังคงรูปกรวยอยู่แสดงว่ายังมีความชื้นอยู่ทิ้งไว้ให้แห้งในที่ก่อ形แล้วกวนเป็นระบบๆ
 5. ทำซ้ำขั้นตอนที่ 3 และ 4 จนกว่าเมื่อยกแบบหล่อกรวยออกตัวอย่างวัสดุยุบตัวหรือล้ม (ถือว่าวัสดุในขณะนี้อยู่ในสภาพอ่อนตัวพิเศษ)
 6. ชั่งน้ำหนักของวัสดุที่สภาพอ่อนตัวพิเศษแล้วบันทึก
 7. คำนวณหาเปอร์เซ็นต์การคุณภาพน้ำของวัสดุ

การคำนวณ

$$\text{เปอร์เซ็นต์การดูดซึมน้ำ} = [(S-A) / A] \times 100$$

(% Absorption)

โดยที่ A = น้ำหนักของวัสดุอบแห้ง (Oven dry weight)
 S = น้ำหนักของวัสดุที่สภาวะอิ่มตัวผิวแห้ง (Saturated surface dry weight)

ภาคผนวก ก.3 การทดสอบค่ากำลังรับแรงอัด

อ้างอิงตามมาตรฐาน ASTM C109-86

ขั้นตอนการทดลอง

การเตรียมแบบหล่อตัวอย่าง

1. ท่าน้ำมันบางๆ ที่ผิวด้านในของแบบหล่อ กับฐาน
2. ท่าน้ำมันชนิดข้นหรือสารบีระห่วงตัวแบบหล่อ กับฐาน
3. เช็ดน้ำมันส่วนเกินออกจากแบบหล่อ
4. ใช้สารบีทารอยต่อระหว่างแบบหล่อ กับฐานที่ด้านนอก

การหล่อ ก้อนตัวอย่าง

1. หล่อ ก้อนตัวอย่าง โดยใช้ขนาดแบบหล่อ $5 \times 5 \times 5$ ลูกบาศก์ เซนติเมตร โดยช่วงวัสดุที่ใช้ตามอัตราส่วนที่ต้องการทดสอบ โดยให้ได้ปริมาณ 3 ตัวอย่าง ในแต่ละการผสม
2. การผสมใช้วิธีการผสมด้วยเครื่องผสม โดยผสมส่วนผสม ทึ้งหมุดเข้าด้วยกัน เมื่อเข้ากันดีแล้ว เดินนำลงผสมและทึ้งให้ชีมตัวด้วยน้ำ 30 วินาที เริ่มผสมให้เข้ากันในเวลา 1 นาที 30 วินาที
3. เอาส่วนผสมลงในแบบหล่อ ภาชนะไม่เกิน 2 นาที 30 วินาที หลังการผสมเสร็จ การหล่อจะแบ่งออกเป็น 2 ชั้น โดยชั้นแรกหนาประมาณ 1 นิ้ว และใช้ Tamper กระทุบชั้นละ 16 ครั้ง โดย 8 ครั้งแรกจะมีทิศทางตั้งๆ ฉากกับ 8 ครั้งหลังให้แรงกระทุบประมาณ และเท่ากันตลอด ใช้เวลาประมาณ 5 วินาที เดินส่วนผสมชั้นที่ 2 ให้เลียขอบแบบหล่อเล็กน้อย และใช้นื้อป่องขณะกระทุบ ใช้ Tamper กระทุบ 16 ครั้ง เช่นเดียวกับครั้งแรก เมื่อเสร็จแล้วให้ใช้เกรียงปั๊ดส่วนเกินออกในลักษณะคล้ายเดือย
4. หลังจากหล่อเสร็จให้นำตัวอย่างพร้อมแบบหล่อเก็บไว้ในที่ชื้นทันที และถอดแบบในเวลา 24 ชั่วโมง บ่มตัวอย่างต่อจนครบระยะเวลาที่กำหนด นำตัวอย่างไปทดสอบกำลังรับแรงอัด โดยใช้เครื่องทดสอบกำลังรับแรงอัด

การหาค่ากำลังรับแรงอัด
ให้กระทำในช่วงเวลาคาดเคลื่อนที่ยอมรับได้

เวลาที่ทดสอบ	ช่วงเวลาคาดเคลื่อนที่ยอมรับได้
1 วัน	$\pm \frac{1}{2}$ ชั่วโมง
3 วัน	± 1 ชั่วโมง
7 วัน	± 3 ชั่วโมง
28 วัน	± 12 ชั่วโมง

นำก้อนตัวอย่างที่จะทดสอบ วัดพื้นที่หน้าตัดที่จะให้แรงกด โดยใช้ด้านที่สัมผัส กับแบบหล่อ เรซิพิวน้ำทึ้ง 2 ด้าน ให้สะอดปราชากเม็ดทราย ผิวน้ำของเครื่องมือทึ้ง 2 ด้านที่ สัมผัสกับก้อนตัวอย่างจะต้องเรียบ ในการให้แรงกดกับแท่งตัวอย่าง จะต้องอยู่ในแนวสูญยกลง ของเครื่อง โดยเวลาที่ใช้ในการทดสอบควรอยู่ที่ 20 - 80 วินาที

การคำนวณ

บันทึกค่าแรงกดสูงสุดจากเครื่องกดและคำนวณในหน่วยของ กิโลกรัมต่ำตราง เช่นติเมตร โดยให้คำนวณความละเอียดถึง 0.1 กิโลกรัมต่ำตราง เช่นติเมตร หรือ กิโลปascala โดย คำนวณความละเอียดถึง 10 กิโลปascala

ก้อนตัวอย่างที่ไม่สมบูรณ์ในการทดสอบแต่ละครั้ง หากมีผลการทดสอบของก้อน ตัวอย่างใดที่มีค่าเบี่ยงเบนเกินกว่า 10 เปอร์เซ็นต์ของค่าเฉลี่ย ควรตัดผลการทดสอบนั้นออกและนำ ก้อนใหม่มาวัดแทน

**ศูนย์วิทยทรัพยากร
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย**

ภาคผนวก ก.4 การหาค่าการสูญเสียเนื่องจากการเผาไหม้ (Loss on ignition)

อ้างอิงตามมาตรฐาน ASTM C114-94 และ C311-96

ขั้นตอนการทดลอง

1. ชั่งน้ำหนักวัสดุประมาณ 1 กรัมใส่ในถ้วยกระเบื้องที่ชั่งน้ำหนักแล้ว (A) จดค่าน้ำหนักของวัสดุและถ้วยกระเบื้อง (B)
2. อบวัสดุที่อุณหภูมิ 105 องศาเซลเซียส จนกระทั้งน้ำหนักคงที่ ถือว่า เป็นน้ำหนักของวัสดุแห้งที่ไม่มีความชื้น จดค่าน้ำหนักของวัสดุและถ้วยกระเบื้องที่สภาพไม่มีความชื้น (C)
3. เผาวัสดุที่อุณหภูมิ 750 ± 50 องศาเซลเซียส จนกระทั้งน้ำหนักคงที่ จดค่าน้ำหนักของวัสดุและถ้วยกระเบื้อง (D)

การคำนวณ

$$\text{เปอร์เซ็นต์ความชื้น} = \frac{(C-B)}{(B-A)} \times 100$$

(Percent moisture content)

$$\text{การสูญเสียเนื่องจากการเผาไหม้} = \frac{(D-C)}{(C-A)} \times 100$$

(Loss on ignition)

โดยที่ A = น้ำหนักถ้วยกระเบื้องอบแห้ง

B = น้ำหนักวัสดุและถ้วยกระเบื้อง

C = น้ำหนักวัสดุและถ้วยกระเบื้องอบที่อุณหภูมิ 105 องศาเซลเซียสจนน้ำหนักคงที่

D = น้ำหนักของวัสดุและถ้วยกระเบื้องเผาที่อุณหภูมิ 750 ± 50 องศาเซลเซียสน้ำหนักคงที่

**ภาคผนวก ก.5 การหาค่าดัชนีกำลังรับแรงอัดของวัสดุปูชโซลานเทียบกับซีเมนต์ปอร์ทแลนด์
ประเภทที่ 1**

อ้างอิงตามมาตรฐาน ASTM C311-96

ขั้นตอนการทดลอง

1. หล่อก้อนตัวอย่างขนาด $5 \times 5 \times 5$ ลูกบาศก์เซนติเมตร ของสัดส่วน
ควบคุม (Control mixture) และสัดส่วนทดสอบ (Test mixture) ตาม
มาตรฐาน ASTM 109-86 โดยที่ซีเมนต์ปอร์ทแลนด์ที่ใช้จะต้องตรง
ตามมาตรฐาน ASTM C150 สัดส่วนทดสอบคือ สัดส่วนที่มีการแทนที่
ซีเมนต์ด้วยวัสดุปูชโซลาน 20 เปอร์เซ็นต์โดยน้ำหนัก
2. ปริมาณน้ำที่ใช้สำหรับสัดส่วนทดสอบ จะเท่ากับปริมาณน้ำที่ต้องการ
เพื่อให้ได้ค่าการไอลของมอร์ต้า ± 5 ของค่าการไอลของสัดส่วน
ควบคุมซึ่งใช้ค่าอัตราส่วนน้ำต่อซีเมนต์เท่ากับ 0.48
3. บ่มก้อนตัวอย่างทั้งหมดแล้วเก็บไว้ในตู้ควบคุมความชื้นที่อุณหภูมิ 23
 ± 1.7 องศาเซลเซียส เป็นเวลา 20 - 24 ชั่วโมง
4. ถอดแบบหล่อ บ่มเป็นระยะเวลา 7 หรือ 28 วัน ในสารละลายน้ำอิมตัวด้วย
ปูนขาว แล้วทดสอบค่ากำลังรับแรงอัดของก้อนตัวอย่างสัดส่วน
ควบคุมและสัดส่วนทดสอบ

การคำนวณ

$$\text{ดัชนีกำลังรับแรงอัดของวัสดุปูชโซลาน} = (A / B) \times 100$$

(Strength activity index with Portland cement)

โดยที่ A = ค่ากำลังรับแรงอัดเฉลี่ยของตัวอย่างสัดส่วนทดสอบ

B = ค่ากำลังรับแรงอัดเฉลี่ยของตัวอย่างสัดส่วนควบคุม

ภาคผนวก ก.๖ การทดสอบการซัลฟะละลายน้ำของสาร

อ้างอิงตามมาตรฐาน ประกาศกระทรวงอุตสาหกรรมฉบับที่ 6 (พ.ศ. 2540)

ขั้นตอนการทดลอง

1. บดตัวอย่างให้เป็นผงแล้วร่อนผ่านตะแกรงขนาดเส้นผ่าศูนย์กลางรูกรอง 9.5 มิลลิเมตร
2. นำตัวอย่างที่ได้จากข้อ 1 หนัก 100 กรัม เติมคึ่งน้ำสักด้วยน้ำกลั่นผสมสารละลายน้ำของกรดกำมะถันและกรดไนตริก (ในสัดส่วน 80 ต่อ 20 โดยน้ำหนัก) หากความเป็นกรดค่อนข้างพิเศษของส่วนผสมมีต่าคงที่เท่ากับ 5 แล้วจึงปรับปริมาตรของของผสมให้อัตราส่วนปริมาตรของน้ำสักด้วย 20 เท่า (มิลลิลิตร) ของน้ำหนัก (กรัม) ของตัวอย่าง
3. เขย่าบนเครื่องกวนเขย่าแบบหมุน(Rotary agitator) ที่มีอัตราหมุน 30 รอบต่อนาที ที่อุณหภูมิ 25 องศาเซลเซียส เป็นเวลา 18 ชั่วโมง
4. กรองสารละลายน้ำจากการสักด้วยแผ่นกรองใยแก้วที่มีขนาดเส้นผ่านศูนย์กลางรูกรอง 0.6 ถึง 0.8 ไมครอน
5. นำของเหลวที่ได้ไปวิเคราะห์หาปริมาณสาร

ความสามารถในการถูกระบายน้ำ

$$L = W_i / W_o$$

โดยที่ L = ความสามารถในการถูกระบายน้ำ

W_i = ปริมาณของสารในน้ำละลายน้ำ

W_o = ปริมาณของสารในวัสดุที่มีในก้อนตัวอย่างทั้งหมด

ประสิทธิภาพในการลดการถูกระบายน้ำของสาร

$$E = [(L_o - L_s) / L_o] \times 100$$

โดยที่ E = ประสิทธิภาพในการลดการซัลฟะละลายน้ำของสาร (เปอร์เซ็นต์)

L_o = ความสามารถในการถูกระบายน้ำของสารก่อนการทำลายฤทธิ์ (มิลลิกรัมต่อกิโลกรัม)

L_s = ความสามารถในการถูกระบายน้ำของสารภายหลังการทำให้เป็นก้อน (มิลลิกรัมต่อกิโลกรัม)

ภาคผนวก ก.7 การคำนวณค่าใช้จ่ายคอนกรีตบล็อกประสานปูพื้น

ข้อมูลพื้นฐาน

- ชิเมนต์ปอร์ตแลนด์ตราซึ่งมีราคา 2,312.00 บาทต่อตัน (ข้อมูลจากการค้าภายใน)
 - หินเกลี้ดเบอร์ 4 มีราคา 277.50 บาทต่อถูกบาทก็เมตร (ข้อมูลจากการค้าภายใน)
 - ทรายละเอียดมีราคา 240.50 บาทต่อถูกบาทก็เมตร (ข้อมูลจากการค้าภายใน)
 - น้ำประปาค่าเหมาจ่ายเฉลี่ย 13 บาทต่อถูกบาทก็เมตร (ข้อมูลจากการประปานครหลวง)
 - ค่าไฟฟ้าคิดราคาเฉลี่ย 3 บาทต่อหน่วย* (อ้างอิงข้อมูลจากการไฟฟ้านครหลวง)
 - กำลังไฟฟ้าของอุปกรณ์ Ball mill 0.75 กิโลวัตต์
 - เครื่องร่อนคัดขนาด 0.3 กิโลวัตต์
 - เตาเผา 3.1 กิโลวัตต์
 - ประสิทธิภาพการบดวัสดุให้มีขนาดอนุภาคเล็กกว่า 150 ไมครอนเท่ากับ 70 เปอร์เซ็นต์ (อ้างอิงจากผลการทดลอง)
 - คอกกรีตบล็อกประسانปูพื้นมีน้ำหนักประมาณ 4.40 กิโลกรัมต่อก้อน

การคิดราคาค่าใช้จ่ายต่อหน่วยกิโลกรัม

ซีเมนต์ปอร์ตแลนด์ (2,312 บาทต่อตัน) x (1/1000 ตันต่อกิโลกรัม)

หินเกลี้ด (277.50 บาทต่อลูกบาศก์เมตร) x (1/2.7 ลูกบาศก์เมตรต่อล้าน) x (1/1000 ตันต่อกิโลกรัม)

รายละเอียด (240.50 บาทต่อลูกบาศก์เมตร) x (1/2.65 ลูกบาศก์เมตรต่อล้านตัน) x (1/1000 ตันต่อกิโลกรัม)

น้ำ (13 บาทต่อลูกบาศก์เมตร) x (1 ลูกบาศก์เมตรต่อล้าน) x (1/1000 ตันต่อกิโลกรัม)

การบด ** $(0.75 \text{ กิโลวัตต์}) \times (24 \text{ ชั่วโมง}) \times (3 \text{ นาที} / \text{กิโลวัตต์} - \text{ชั่วโมง}) \times (1/16 \text{ ครั้งต่อกรัม})$

การคัดขนาด ** $(0.3 \text{ กิโลวัตต์}) \times (1 \text{ ชั่วโมง}) \times (3 \text{ นาทีต่อ กิโลวัตต์} - \text{ชั่วโมง}) \times (1/(5 \times 0.7) \text{ ครั้งต่อ กิโลกรัม})$

การเผา ** (3.1 กิโลวัตต์) x (5 ชั่วโมง) x (3 บาทต่อกิโลวัตต์ - ชั่วโมง) x (1/1 ครึ่งต่อ กิโลกรัม)

* หน่วยค่าไฟฟ้า (Unit) = กิโลวัตต์ - ชั่วโมง (kW - hr.)

^{**} กิจกรรมในระดับห้องปฏิบัติการ

ราคาต่อหน่วยกิโลกรัม

วัตถุดิน	หน่วยราคา (บาทต่อกิโลกรัม)	กระบวนการเตรียมวัสดุ	หน่วยราคา (บาทต่อกิโลกรัม)
ซีเมนต์ปอร์ตแลนด์	2.312	การบด	3.38
หินเกล็ด	0.103	การคัดขนาด	0.26
ทรายละเอียด น้ำ	0.091 0.013	การเผา	46.5

คำนวณส่วนผสมคอนกรีตบล็อก

- คอนกรีตบล็อกประสานปูพื้น 1 ก้อนประกอบด้วย

ซีเมนต์ + ซิลิกา-อะลูมินา	X	กิโลกรัม (0.9 : 0.1 หรือ 0.85 : 0.15)
หินเกล็ด	1.2X	กิโลกรัม
ทราย	1.8X	กิโลกรัม
น้ำ		

สำหรับการจุดชีมของวัสดุต่างๆ	สำหรับการจุดชีมของวัสดุต่างๆ			(กิโลกรัม)	
	SA	หินเกล็ด	ทราย		
SA _{ORG, UNT}	0.45X	0.0253X	0.0191X	0.0282X	0.5226X
SA _{ORG, TRT}	0.45X	0.0548X	0.0191X	0.0282X	0.5521X
SA _{100, UNT}	0.425X	0.0465X	0.0191X	0.0282X	0.5188X
SA _{100, TRT}	0.425X	0.0937X	0.0191X	0.0282X	0.5660X

- สัดส่วนผสมที่ใช้ในการผลิตคอนกรีตบล็อกประสานปูพื้น 1 ก้อน

คอนกรีตบล็อกแทนที่ซีเมนต์ด้วย SA	X	C	SA	G	S	W
	(กิโลกรัม)					
SA _{ORG, UNT}	0.973	0.876	0.0973	1.751	1.168	0.508
SA _{ORG, TRT}	0.967	0.870	0.0967	1.741	1.160	0.534
SA _{100, UNT}	0.974	0.828	0.1461	1.753	1.169	0.505
SA _{100, TRT}	0.964	0.819	0.1446	1.735	1.157	0.546

ตัวอย่างการคำนวณค่า X

กองกรีบดล็อกประสานปูพื้นแทนที่ซึ่มเนต์ด้วยชิลิกา-อะลูมินาที่ใช้แล้วสถานะดังเดิม

$$4.5226X = 4.4 \text{ กิโลกรัม}$$

$$X = 0.973 \text{ กิโลกรัม}$$

คำนวณราคาต้นทุนการผลิตกองกรีบดล็อกประสานปูพื้นต่อ ก้อน

	ต้นทุนวัสดุคิด (บาทต่อ ก้อน)				ค่าใช้จ่ายการเตรียม SA			รวม (บาทต่อ ก้อน)
	C	G	S	W	การบด	การคัดขนาด	การเผา	
SA _{ORG, UNT}	2.025	0.180	0.106	0.007	-	-	-	2.32
SA _{ORG, TRT}	2.011	0.179	0.106	0.007	-	-	4.497	6.80
SA _{100, UNT}	1.914	0.181	0.106	0.007	0.494	0.038	-	2.74
SA _{100, TRT}	1.893	0.179	0.105	0.007	0.489	0.038	6.724	9.44

คำนวณค่าใช้จ่ายในการนำบดชิลิกา-อะลูมินาที่ใช้แล้วและมูลค่าผลิตภัณฑ์ต่อตันของเสีย

	จำนวนก้อนที่ผลิตได้ (ก้อนต่อตัน)	ค่าใช้จ่ายในการนำบด (บาทต่อตัน)	มูลค่าผลิตภัณฑ์ (บาทต่อตัน)
SA _{ORG, UNT}	10,278	23,844.96	82,224
SA _{ORG, TRT}	10,342	70,325.60	82,736
SA _{100, UNT}	6,845	18,755.30	54,760
SA _{100, TRT}	6,916	65,287.04	55,328



ภาคผนวก ข.1
ค่ากำลังรับแรงอัด

ตารางที่ ข.1.1 ค่ากำลังรับแรงอัดของตัวอย่างคอนกรีตในการทดสอบหาค่าดัชนีกำลังรับแรงอัดของวัสดุปูอช-โซลามันเทียบกับซีเมนต์ปอร์ตแลนด์ประเภทที่ 1 อายุ 28 และ 60 วัน

วัสดุประสาน	ระยะเวลาการบ่ม (วัน)	ค่ากำลังรับแรงอัด (เมกะปอนด์)				10 เปอร์เซ็นต์ ค่าเฉลี่ย
		ตัวอย่างที่ 1	ตัวอย่างที่ 2	ตัวอย่างที่ 3	ค่าเฉลี่ย	
สักส่วนควบคุม	28	20.69	18.31	21.96	20.32	2.0320
	60	20.54	20.07	23.26	21.29	2.1290
SA _(ORG, UNT)	28	6.44	7.12	6.73	6.76	0.6763
	60	7.09	5.95	6.28	6.44	0.6443
SA _(ORG, TRT)	28	9.43	9.71	9.71	9.62	0.9616
	60	5.86*	7.36	7.43	7.40	0.7399
SA _(100, UNT)	28	9.18	9.34	9.22	9.24	0.9245
	60	7.62	8.31	7.80	7.91	0.7910
SA _(100, TRT)	28	7.92	8.96	7.77	8.22	0.8218
	60	7.51	7.84	6.41*	7.68	0.7675
เต้าloyลิกไนต์**	28	19.16*	16.09	15.24	15.66	1.5663
	60	24.44	24.70	22.41	23.85	2.3851

หมายเหตุ * กำลังรับแรงอัดของก้อนตัวอย่างมีค่าเกินช่วงเบี่ยงเบน 10 เปอร์เซ็นต์ของค่าเฉลี่ย (3 ตัวอย่าง)

จึงไม่นำมาคิด

** จากโรงไฟฟ้าถ่านหิน อ.แม่เมะ จ.ลำปาง

ตารางที่ ข.1.2 ค่ากำลังรับแรงอัดของตัวอย่างคอนกรีตอายุ 7 และ 28 วัน ที่การแปรค่าสัดส่วนซีเมนต์ต่อรายต่อหินเกรด ต่างๆ

C : S : G	ระยะเวลาการบ่ม (วัน)	ค่ากำลังรับแรงอัด (เมกะปอนด์)				10 เบอร์เซ็นต์ ค่าเฉลี่ย
		ตัวอย่างที่ 1	ตัวอย่างที่ 2	ตัวอย่างที่ 3	ค่าเฉลี่ย	
1 : 0 : 0	7	27.65	29.33	25.30	27.43	2.7429
	28	42.13	46.96	49.43	46.17	4.6172
1 : 0.8 : 1.2	7	33.28	36.66	31.14	33.69	3.3694
	28	51.78	46.32	50.09	49.40	4.9396
1 : 1.2 : 1.8	7	38.09	41.36	33.99	37.82	3.7817
	28	53.69	54.95	52.17	53.60	5.3604
1 : 2 : 3	7	13.32	14.06	14.15	13.84	1.3841
	28	23.12	19.43	18.50	20.35	2.0347
1 : 3 : 5	7	2.54	2.31	2.09	2.31	0.2314
	28	3.23	2.77*	3.39	3.31	0.3314
1 : 4 : 6	7	1.10	1.10	1.00	1.07	0.1065
	28	1.13	1.28	1.10	1.17	0.1171
1 : 4 : 7	7	1.13	0.94*	1.11	1.12	0.1121
	28	0.93	0.94	0.74*	0.93	0.0934

หมายเหตุ * กำลังรับแรงอัดของก้อนตัวอย่างนี้ค่ากินช่วงเบี่ยงเบน 10 เบอร์เซ็นต์ของค่าเฉลี่ย (3 ตัวอย่าง)

จึงไม่นำมาคิด

ศูนย์วิทยทรัพยากร
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

ตารางที่ ข.1.3 ค่ากำลังรับแรงอัดของตัวอย่างคอนกรีตที่สักด้วยชิเมนต์ : ทราย : หินเกร็ด เป็น 1 : 1.2 : 1.8

SA / B	ระยะเวลาการบ่ม (วัน)	ค่ากำลังรับแรงอัด (เมกะปอนต์)				10 เปอร์เซ็นต์ ค่าเฉลี่ย
		ตัวอย่างที่ 1	ตัวอย่างที่ 2	ตัวอย่างที่ 3	ค่าเฉลี่ย	
0.00	7	38.09	41.36	33.99*	39.73	3.9728
	14	37.94	46.51	41.98	42.14	4.2143
	21	48.18	46.93	44.44	46.52	4.6516
	28	53.69	54.95	52.17	53.60	5.3604

หมายเหตุ * กำลังรับแรงอัดของก้อนตัวอย่างมีค่าเกินช่วงเบี่ยงเบน 10 เปอร์เซ็นต์ของค่าเฉลี่ย (3 ตัวอย่าง)

จึงไม่นำมาคิด

ศูนย์วิทยทรัพยากร
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

ตารางที่ ช.1.4 ค่ากำลังรับแรงอัดของตัวอย่างคอนกรีตใช้ชิลิกา-อะลูมินาที่ใช้แล้วสถานะดั้งเดิม

SA / B	ระยะเวลาการบ่ำ (วัน)	ค่ากำลังรับแรงอัด (เมกะปานาสกาล)				10 เปอร์เซ็นต์ ค่าเฉลี่ย
		ตัวอย่างที่ 1	ตัวอย่างที่ 2	ตัวอย่างที่ 3	ค่าเฉลี่ย	
0.05	7	19.23	19.23	19.05	19.17	1.9169
	14	22.02	25.03	24.44	23.83	2.3833
	21	26.70	24.85	26.45	26.00	2.6001
	28	24.92	26.40	26.41	25.91	2.5910
0.10	7	19.22	21.02	22.89	21.05	2.1047
	14	25.28	26.48	24.99	25.58	2.5583
	21	25.69	24.21	28.21	26.03	2.6034
	28	29.11	29.02	31.14	29.76	2.9756
0.15	7	19.41	20.93	21.95	20.76	2.0764
	14	22.46	19.98	23.12	21.86	2.1855
	21	27.27	25.94	24.54	25.92	2.5916
	28	27.14	26.95	29.68	27.92	2.7924
0.25	7	19.77	19.22	18.14	19.04	1.9043
	14	23.11	26.48	24.04	24.55	2.4545
	21	26.41	28.02	25.24	26.56	2.6558
	28	29.12	29.13	29.49	29.25	2.9248
0.35	7	21.10	19.22	20.32	20.21	2.0213
	14	25.28	25.02	25.83	25.38	2.5375
	21	25.94	24.15	25.02	25.03	2.5034
	28	26.63	26.67	27.55	26.95	2.6948

ตารางที่ ข.1.5 ค่ากำลังรับแรงอัดของตัวอย่างคอนกรีตใช้ชิลิกา-อะลูมินาที่ใช้แล้วขนาดดังเดิมและเพาท์อุณหภูมิ 500 องศาเซลเซียส

SA / B	ระยะเวลาการบ่ม (วัน)	ค่ากำลังรับแรงอัด (เมกะปอนด์ต่อตารางนิ้ว)				10 เปลือร์เซ็นต์ ค่าเฉลี่ย
		ตัวอย่างที่ 1	ตัวอย่างที่ 2	ตัวอย่างที่ 3	ค่าเฉลี่ย	
0.05	7	39.25	33.78	35.52	36.19	3.6186
	14	41.97	37.37	38.57	39.30	3.9304
	21	45.79	42.77	44.03	44.20	4.4195
	28	48.09	47.96	45.71	47.25	4.7254
0.10	7	31.48	31.14	28.52	30.38	3.0380
	14	35.30	38.10	32.61	35.34	3.5335
	21	35.45	36.69	39.19	37.11	3.7107
	28	40.93	46.00	42.54	43.16	4.3157
0.15	7	31.89	31.69	29.67	31.08	3.1084
	14	32.24	32.34	31.32	31.97	3.1966
	21	38.10	36.66	34.29	36.35	3.6348
	28	39.53	37.58	41.61	39.57	3.9575
0.25	7	16.16	14.65	14.33	15.05	1.5048
	14	18.07	15.71	15.48	16.42	1.6423
	21	20.50	18.83	19.59	19.64	1.9639
	28	19.58	19.60	21.49	20.22	2.0222
0.35	7	**	**	**		
	14	**	**	**		
	21	**	**	**		
	28	**	**	**		

หมายเหตุ ** สัดส่วนผงสมคอนกรีตไม่สามารถเขียนรูปเป็นก้อนได้ เนื่องจากความสามารถทำงานได้ของคอนกรีต
 SCN อย่างเดียว

ตารางที่ ข.1.6 ค่ากำลังรับแรงอัดของตัวอย่างคอนกรีตใช้ชิลิกา-อะลูมินาที่ใช้เดือนตุลาคมเดือนก่อนกว่า 150 ไมครอน

SA / B	ระยะเวลาการบ่ม (วัน)	ค่ากำลังรับแรงอัด (เมกะปานาล)				10 เปอร์เซ็นต์ ค่าเฉลี่ย
		ตัวอย่างที่ 1	ตัวอย่างที่ 2	ตัวอย่างที่ 3	ค่าเฉลี่ย	
0.05	7	23.09	21.54	20.88	21.84	2.1836
	14	24.47	27.22	25.37	25.69	2.5686
	21	30.77	30.52	29.02	30.10	3.0104
	28	30.04	31.14	28.52	29.90	2.9900
0.10	7	20.70	22.22	23.76	22.23	2.2228
	14	23.21	28.40*	25.02	24.12	2.4116
	21	29.11	28.26	28.39	28.59	2.8587
	28	29.13	32.20	28.50	29.94	2.9943
0.15	7	22.89	24.73	26.82	24.81	2.4812
	14	29.22	29.42	29.13	29.26	2.9257
	21	30.29	30.00	31.44	30.58	3.0579
	28	29.85	29.53	34.63	32.08	3.2081
0.25	7	24.33	22.71	23.72	23.59	2.3585
	14	23.30	27.75	26.34	25.80	2.5798
	21	30.72	29.54	28.13	29.47	2.9467
	28	31.00	27.74	25.88	28.21	2.8207
0.35	7	24.73	26.26	24.73	25.24	2.5238
	14	27.40	26.37	27.40	27.06	2.7059
	21	27.30	28.57	22.78*	27.93	2.7935
	28	27.47	26.92	30.40	28.27	2.8266

หมายเหตุ * กำลังรับแรงอัดของก้อนตัวอย่างมีค่าเกินช่วงเบี่ยงเบน 10 เปอร์เซ็นต์ของค่าเฉลี่ย (3 ตัวอย่าง)

จึงไม่นำมาคิด

ตารางที่ ช.1.7 ค่ากำลังรับแรงอัดของตัวอย่างคอนกรีตใช้ชิลิกา-อะลูมินาที่ใช้แล้วขนาดอนุภาคเล็กกว่า 150 ไมครอนและเพาท์อัลฟะนูม 500 องศาเซลเซียส

SA / B	ระยะเวลาการบ่ม (วัน)	ค่ากำลังรับแรงอัด (เมกะปาราสคາล)				10 เปอร์เซ็นต์ ค่าเฉลี่ย
		ตัวอย่างที่ 1	ตัวอย่างที่ 2	ตัวอย่างที่ 3	ค่าเฉลี่ย	
0.05	7	40.14	42.27	37.55	39.98	3.9985
	14	44.35	46.52	49.38	46.75	4.6751
	21	46.37	52.86	53.74	50.99	5.0989
	28	53.48	51.15	47.25	50.63	5.0630
0.10	7	34.71	36.11	29.57	33.46	3.3463
	14	41.22	36.86	41.49	39.86	3.9858
	21	43.59	41.20	41.14	41.98	4.1977
	28	49.36	57.49*	48.51	48.93	4.8935
0.15	7	28.12	30.00	28.76	28.96	2.8963
	14	36.44	36.95	37.59	36.99	3.6991
	21	35.90	35.63	38.21	36.58	3.6579
	28	61.68	58.05	52.32	57.35	5.7348
0.25	7	3.33	3.27	2.97	3.19	0.3190
	14	3.08	3.02	3.88*	3.05	0.3051
	21	2.18	2.18	2.69*	2.18	0.2177
	28	3.99	3.99	4.07	4.02	0.4017
0.35	7	**	**	**		
	14	**	**	**		
	21	**	**	**		
	28	**	**	**		

หมายเหตุ * กำลังรับแรงอัดของก้อนตัวอย่างมีค่าเกินช่วงเบื้องบน 10 เปอร์เซ็นต์ของค่าเฉลี่ย (3 ตัวอย่าง)

จึงไม่นำมาคิด

** สัดส่วนผสมคอนกรีตไม่สามารถเขียนรูปเป็นก้อนได้ เนื่องจากความสามารถทำงานได้ของคอนกรีต
 SCN อย่างไร

ตารางที่ ข.1.8 ค่ากำลังรับแรงอัดของคอนกรีตบล็อกประสานปูพื้นผลิตจากชิลิกา-อะลูมิโนที่ใช้แล้วสถานะต่างๆ กันภายใต้สภาวะที่เหมาะสม

SA	SA / B	ค่ากำลังรับแรงอัด (เมกะปาสกาล)			10 เปอร์เซ็นต์ค่าเฉลี่ย
		ตัวอย่างที่ 1	ตัวอย่างที่ 2	ค่าเฉลี่ย	
คอนกรีตบล็อก*	-	83.49	83.49	83.49	8.3490
SA _(ORG, UNT)	0.10	40.95	38.41	39.68	3.9680
SA _(ORG, TRT)	0.10	63.49	61.27	62.38	6.2380
SA _(100, UNT)	0.15	58.36	52.70	55.53	5.5530
SA _(100, TRT)	0.15	73.01	71.11	72.06	7.2060

หมายเหตุ * คอนกรีตบล็อกประสานปูพื้นที่มีจำนวน่ายทั่วไปตามท้องตลาด (ไม่ทราบระยะเวลาบ่ม)

ศูนย์วิทยทรัพยากร
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

ภาคผนวก ข.2

ความหนาแน่น

**ตารางที่ ข.2.1 ความหนาแน่นของตัวอย่างคอนกรีตในการทดสอบหาค่าดัชนีกำลังรับแรงอัดของวัสดุปูชโซลาม
เทียบกับชิ้นงานตัวอย่างที่ 1 อายุ 28 และ 60 วัน**

วัสดุประทาน	ระยะเวลาการบ่ม (วัน)	ความหนาแน่น (กรัมต่อลูกบาศก์เซนติเมตร)				ค่าเบี่ยงเบน มาตรฐาน
		ตัวอย่างที่ 1	ตัวอย่างที่ 2	ตัวอย่างที่ 3	ค่าเฉลี่ย	
สัดส่วนความคุณ	1	1.93	1.92	1.92	1.94	0.0197
		1.95	1.97	1.93		
	28	1.99	1.92	1.92	1.94	0.0404
	60	2.04	2.05	2.00	2.03	0.0265
SA (ORG, UNT)	1	1.93	1.92	1.94	1.87	0.0700
		1.79	1.81	1.81		
	28	1.75	1.72	1.75	1.74	0.0173
	60	1.86	1.88	1.88	1.87	0.0115
SA (ORG, TRT)	1	1.69	1.78	1.76	1.81	0.0833
		1.90	1.89	1.86		
	28	1.99	2.09	2.07	2.05	0.0529
	60	1.93	1.91	1.87	1.90	0.0306
SA (100, UNT)	1	1.74	1.75	1.71	1.73	0.0185
		1.72	1.73	1.75		
	28	1.81	1.83	1.77	1.80	0.0284
	60	1.80	1.81	1.85	1.82	0.0236
SA (100, TRT)	1	1.86	1.83	1.82	1.85	0.0237
		1.85	1.86	1.89		
	28	1.92	1.90	1.89	1.90	0.0176
	60	1.92	1.93	1.95	1.93	0.0169
ถ้าloyลิกไนต์ แม่แมะ	1	1.96	1.93	1.90	1.93	0.0234
		1.90	1.94	1.93		
	28	1.96	1.93	1.90	1.93	0.0300
	60	2.01	2.03	2.02	2.02	0.0100

ตารางที่ B.2.2 ความหนาแน่นของตัวอย่างคอนกรีตอายุ 7 และ 28 วัน ที่การแปรค่าสัดส่วนซีเมนต์ต่อรายต่อหินเกล็ด ต่างๆ

C : S : G	ระยะเวลาการบ่ม (วัน)	ความหนาแน่น (กรัมต่อลูกบาศก์เซนติเมตร)				ค่าเบี่ยงเบนมาตรฐาน
		ตัวอย่างที่ 1	ตัวอย่างที่ 2	ตัวอย่างที่ 3	ค่าเฉลี่ย	
1 : 0 : 0	1	1.86	1.73	1.74	1.80	0.0516
		1.82	1.80	1.83		
	7	1.90	1.77	1.78	1.82	0.0723
	28	1.89	1.87	1.90	1.89	0.0153
1 : 0.8 : 1.2	1	2.09	2.05	2.08	2.08	0.0194
		2.08	2.08	2.11		
	7	2.18	2.14	2.17	2.16	0.0208
	28	2.17	2.17	2.20	2.18	0.0173
1 : 1.2 : 1.8	1	2.15	2.13	2.09	2.13	0.0313
		2.13	2.18	2.11		
	7	2.23	2.20	2.16	2.20	0.0351
	28	2.20	2.25	2.18	2.21	0.0361
1 : 2 : 3	1	2.06	2.05	1.98	2.03	0.0382
		2.06	2.04	1.98		
	7	2.11	2.08	2.02	2.07	0.0458
	28	2.12	2.13	2.06	2.10	0.0379
1 : 3 : 5	1	1.79	1.83	1.75	1.82	0.0450
		1.85	1.87	1.85		
	7	1.89	1.94	1.86	1.90	0.0404
	28	1.97	2.03	1.99	2.00	0.0306
1 : 4 : 6	1	1.74	1.76	1.76	1.77	0.0367
		1.84	1.79	1.75		
	7	1.89	1.93	1.91	1.91	0.0200
	28	2.01	1.96	1.92	1.96	0.0451
1 : 4 : 7	1	1.83	1.85	1.77	1.81	0.0308
		1.78	1.81	1.79		
	7	1.95	1.98	1.90	1.94	0.0404
	28	1.94	1.98	1.95	1.96	0.0208

ตารางที่ ข.2.3 ความหนาแน่นของตัวอย่างคอนกรีตที่สักส่วนซีเมนต์ : ราย : หินเกล็ด เป็น 1 : 1.2 : 1.8

SA / B	ระยะเวลาการบ่ม (วัน)	ความหนาแน่น (กรัมต่อสูตรเมตรกําเร้นติเมตร)				ค่าเบี่ยงเบน มาตรฐาน
		ตัวอย่างที่ 1	ตัวอย่างที่ 2	ตัวอย่างที่ 3	ค่าเฉลี่ย	
0.00	1	2.15	2.13	2.09	2.14	0.0276
		2.11	2.15	2.14		
		2.18	2.13	2.16		
		2.13	2.18	2.11		
	7	2.23	2.20	2.16	2.20	0.0351
	14	2.20	2.23	2.22	2.22	0.0153
	21	2.24	2.21	2.23	2.23	0.0153
	28	2.20	2.25	2.18	2.21	0.0361

ศูนย์วิทยทรัพยากร
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

ตารางที่ ข.2.4 ความหนาแน่นของตัวอย่างคงคอนกรีตใช้ชิลิกา-อะลูมินาที่ใช้แล้วสถานะดังเดิม

SA / B	ระยะเวลาการบ่ม (วัน)	ความหนาแน่น (กรัมต่อลูกบาศก์เซนติเมตร)				ค่าเบี่ยงเบน มาตรฐาน
		ตัวอย่างที่ 1	ตัวอย่างที่ 2	ตัวอย่างที่ 3	ค่าเฉลี่ย	
0.05	1	1.92	1.94	1.97	1.94	0.0147
		1.92	1.92	1.95		
		1.94	1.94	1.95		
		1.93	1.94	1.94		
	7	1.96	1.99	2.02	1.99	0.0212
	14	1.97	1.97	2.00	1.98	0.0000
	21	2.00	1.98	2.00	1.99	0.0141
	28	1.98	2.01	2.00	2.00	0.0212
0.10	1	1.95	1.95	1.93	1.97	0.0311
		1.98	1.96	1.99		
		2.04	1.93	1.99		
		1.97	1.99	1.99		
	7	1.99	2.00	1.98	1.99	0.0071
	14	2.03	2.01	2.03	2.02	0.0141
	21	2.10	1.98	2.03	2.04	0.0849
	28	2.01	2.05	2.04	2.03	0.0283
0.15	1	1.96	1.95	1.99	1.96	0.0257
		1.97	1.98	1.92		
		1.93	1.95	2.00		
		1.97	1.95	2.00		
	7	2.03	2.02	2.07	2.04	0.0071
	14	2.05	2.06	1.99	2.03	0.0071
	21	2.04	2.03	2.06	2.04	0.0071
	28	2.07	2.05	2.10	2.07	0.0141
0.25	1	1.97	1.99	1.94	1.98	0.0239
		1.99	1.97	2.00		
		1.98	2.01	1.96		
		1.97	2.03	1.99		
	7	2.03	2.06	2.01	2.03	0.0212
	14	2.06	2.05	2.08	2.06	0.0071
	21	2.06	2.10	2.05	2.07	0.0283

ตารางที่ ข.2.4 ความหนาแน่นของตัวอย่างคอนกรีตใช้ซิลิกา-อะลูมินาที่ใช้แล้วสถานะดังเดิม (ต่อ)

SA / B	ระยะเวลาการบ่ม (วัน)	ความหนาแน่น (กรัมต่อลูกบาศก์เซนติเมตร)				ค่าเบี่ยงเบน มาตรฐาน
		ตัวอย่างที่ 1	ตัวอย่างที่ 2	ตัวอย่างที่ 3	ค่าเฉลี่ย	
0.25	28	2.07	2.14	2.10	2.10	0.0495
0.35	1	2.05	2.01	2.01	2.02	0.0264
		2.05	2.06	2.03		
		2.00	2.03	1.99		
		2.03	2.02	1.97		
	7	2.08	2.04	2.03	2.05	0.0283
	14	2.08	2.09	2.05	2.07	0.0071
	21	2.04	2.07	2.04	2.05	0.0212
	28	2.09	2.08	2.03	2.07	0.0071

ศูนย์วิทยทรัพยากร
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

ตารางที่ บ.2.5 ความหนาแน่นของตัวอย่างคอนกรีตใช้ชิลิกา-อะลูมินาที่ใช้แล้วขนาดดังเดิมและเพาท์อุณหภูมิ

500 องศาเซลเซียส

SA / B	ระยะเวลาการบ่ม (วัน)	ความหนาแน่น (กรัมต่อลูกบาศก์เซนติเมตร)				ค่าเบี่ยงเบน มาตรฐาน
		ตัวอย่างที่ 1	ตัวอย่างที่ 2	ตัวอย่างที่ 3	ค่าเฉลี่ย	
0.05	1	2.15	2.09	2.14	2.13	0.0202
		2.15	2.12	2.11		
		2.13	2.16	2.14		
		2.15	2.14	2.12		
	7	2.23	2.16	2.20	2.20	0.0495
	14	2.22	2.18	2.18	2.19	0.0283
	21	2.20	2.23	2.22	2.22	0.0212
	28	2.23	2.21	2.20	2.21	0.0141
	1	2.07	2.12	2.13	2.12	0.0294
		2.15	2.09	2.18		
		2.12	2.14	2.09		
		2.11	2.12	2.11		
0.10	7	2.14	2.18	2.19	2.17	0.0283
	14	2.20	2.16	2.25	2.20	0.0283
	21	2.18	2.20	2.16	2.18	0.0141
	28	2.18	2.20	2.18	2.19	0.0141
	1	2.10	2.10	2.11	2.10	0.0178
		2.12	2.06	2.08		
		2.11	2.07	2.11		
		2.10	2.10	2.10		
0.15	7	2.16	2.15	2.17	2.16	0.0071
	14	2.18	2.13	2.15	2.15	0.0354
	21	2.17	2.14	2.18	2.16	0.0212
	28	2.17	2.18	2.16	2.17	0.0071
	1	1.91	1.91	1.93	1.93	0.0223
		1.92	1.95	1.91		
		1.93	1.95	1.91		
		1.93	1.89	1.97		
0.25	7	2.01	2.01	2.01	2.01	0.0000
	14	2.00	2.02	1.99	2.00	0.0141

ตารางที่ ช.2.5 ความหนาแน่นของตัวอย่างคอนกรีตใช้ซิลิกา-อะลูมินาที่ใช้แล้วขนาดดั้งเดิมและเพาท์อุณหภูมิ
500 องศาเซลเซียส (ต่อ)

SA / B	ระยะเวลาการบ่ม (วัน)	ความหนาแน่น (กรัมต่อลูกบาศก์เซนติเมตร)				ค่าเบี่ยงเบน มาตรฐาน
		ตัวอย่างที่ 1	ตัวอย่างที่ 2	ตัวอย่างที่ 3	ค่าเฉลี่ย	
0.25	21	2.03	2.06	1.95	2.01	0.0212
	28	1.96	1.92	2.01	1.96	0.0283
0.35	1	**	**	**		
		**	**	**		
		**	**	**		
		**	**	**		
	7	**	**	**		
	14	**	**	**		
	21	**	**	**		
	28	**	**	**		

หมายเหตุ ** สัดส่วนผสมคอนกรีตไม่สามารถขึ้นรูปเป็นก้อนได้ เมื่อจากความสามารถทำงานได้ของคอนกรีต
 SCN อ้อยเกินไป

ศูนย์วิทยทรัพยากร
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

ตารางที่ ข.2.6 ความหนาแน่นของตัวอย่างคอนกรีตใช้ชิลิกา-อะลูมินาที่ใช้แล้วขนาดอนุภาคเล็กกว่า 150 ไมครอน

SA / B	ระยะเวลาการบ่ม (วัน)	ความหนาแน่น (กรัมต่ำอุณหภูมิเดียว)				ค่าเบี่ยงเบน มาตรฐาน
		ตัวอย่างที่ 1	ตัวอย่างที่ 2	ตัวอย่างที่ 3	ค่าเฉลี่ย	
0.05	1	1.99	1.99	2.01	1.99	0.0150
		1.99	1.99	1.96		
		1.98	1.99	1.97		
		2.01	1.99	1.97		
	7	2.05	2.05	2.06	2.05	0.0000
	14	2.03	2.04	1.99	2.02	0.0071
	21	2.03	2.04	2.02	2.03	0.0071
	28	2.08	2.06	2.03	2.06	0.0141
0.10	1	1.96	2.01	2.00	2.01	0.0323
		1.99	2.01	2.01		
		2.02	1.97	2.02		
		2.05	1.97	2.07		
	7	2.01	2.05	2.05	2.04	0.0283
	14	2.04	2.06	2.05	2.05	0.0071
	21	2.07	2.02	2.07	2.05	0.0354
	28	2.11	2.03	2.13	2.09	0.0566
0.15	1	2.04	2.02	2.05	2.04	0.0252
		2.08	2.04	2.01		
		2.01	2.00	2.06		
		2.07	2.05	2.03		
	7	2.08	2.06	2.09	2.08	0.0141
	14	2.12	2.09	2.05	2.09	0.0212
	21	2.05	2.04	2.09	2.06	0.0071
	28	2.12	2.09	2.08	2.10	0.0212
0.25	1	2.11	2.08	2.13	2.07	0.0317
		2.07	2.06	2.06		
		2.06	2.04	2.08		
		2.05	2.11	2.02		
	7	2.15	2.12	2.16	2.14	0.0212
	14	2.11	2.09	2.11	2.10	0.0141

ตารางที่ ช.2.6 ความหนาแน่นของตัวอย่างคอนกรีตใช้ชิลิกา-อะลูมินาที่ใช้แล้วขนาดอนุภาคเล็กกว่า 150 ไมครอน (ต่อ)

SA / B	ระยะเวลาการบ่ม (วัน)	ความหนาแน่น (กรัมต่อลูกบาศก์เซนติเมตร)				ส่วนเบี่ยงเบน มาตรฐาน
		ตัวอย่างที่ 1	ตัวอย่างที่ 2	ตัวอย่างที่ 3	ค่าเฉลี่ย	
0.25	21	2.09	2.08	2.12	2.10	0.0071
	28	2.10	2.16	2.07	2.11	0.0424
0.35	1	2.06	2.11	2.04	2.07	0.0204
		2.10	2.06	2.08		
		2.06	2.08	2.06		
		2.06	2.06	2.09		
	7	2.10	2.15	2.08	2.11	0.0354
	14	2.15	2.10	2.12	2.12	0.0354
	21	2.09	2.11	2.08	2.09	0.0141
	28	2.09	2.10	2.12	2.10	0.0071

ศูนย์วิทยทรัพยากร
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

ตารางที่ ข.2.7 ความหนาแน่นของตัวอย่างคอนกรีตใช้ชิลิกา-อะลูมินาที่ใช้แล้วขนาดอนุภาคเล็กกว่า 150 ไมครอนและเพาท์อุณหภูมิ 500 องศาเซลเซียส

SA / B	ระยะเวลาการบ่ม (วัน)	ความหนาแน่น (กรัมต่อลูกบาศก์เซนติเมตร)				ค่าเบี่ยงเบน มาตรฐาน	
		ตัวอย่างที่ 1	ตัวอย่างที่ 2	ตัวอย่างที่ 3	ค่าเฉลี่ย		
0.05	1	2.20	2.14	2.13	2.16	0.0264	
		2.16	2.15	2.16			
		2.13	2.14	2.15			
		2.17	2.21	2.13			
	7	2.26	2.20	2.19	2.22	0.0424	
	14	2.22	2.20	2.22	2.21	0.0141	
	21	2.20	2.21	2.21	2.21	0.0071	
	28	2.24	2.28	2.20	2.24	0.0283	
	1	2.16	2.14	2.13	2.14	0.0221	
0.10		2.17	2.16	2.14			
		2.16	2.11	2.15			
		2.11	2.16	2.11			
7	2.22	2.19	2.18	2.20	0.0212		
14	2.22	2.22	2.19	2.21	0.0212		
21	2.22	2.16	2.20	2.19	0.0424		
28	2.18	2.23	2.18	2.20	0.0000		
0.15	1	2.08	2.03	2.07	2.08	0.0510	
		2.12	1.99	2.11			
		2.12	2.09	1.98			
		2.11	2.13	2.10			
	7	2.12	2.07	2.12	2.10	0.0354	
	14	2.17	2.03	2.16	2.12	0.0990	
	21	2.17	2.15	2.03	2.12	0.0141	
	28	2.16	2.18	2.17	2.17	0.0141	
0.25	1	1.66	1.71	1.67	1.66	0.0524	
		1.71	1.65	1.69			
		1.62	1.60	1.74			
		1.67	1.61	1.56			
	7	1.75	1.81	1.71	1.76	0.0424	
	14	1.78	1.73	1.75	1.75	0.0354	

ตารางที่ ข.2.7 ความหนาแน่นของตัวอย่างคอนกรีตใช้ชิลิกา-อะลูมินาที่ใช้แล้วขนาดอนุภาคเล็กกว่า 150 ไมครอนและเพาท์อุปหภูมิ 500 องศาเซลเซียส (ต่อ)

SA / B	ระยะเวลาการบ่ม (วัน)	ความหนาแน่น (กรัมต่ำอุณหภูมิเซนติเมตร)				ค่าเบี่ยงเบน มาตรฐาน
		ตัวอย่างที่ 1	ตัวอย่างที่ 2	ตัวอย่างที่ 3	ค่าเฉลี่ย	
0.25	21	1.66	1.65	1.81	1.71	0.0071
	28	1.78	1.71	1.58	1.69	0.0495
0.35	1	**	**	**		
		**	**	**		
		**	**	**		
		**	**	**		
	7	**	**	**		
	14	**	**	**		
	21	**	**	**		
	28	**	**	**		

หมายเหตุ ** สัดส่วนผสมคอนกรีตไม่สามารถเขียนรูปเป็นก้อนได้ เนื่องจากความสามารถทำงานได้ของคอนกรีต
 SCN อย่างไร

ศูนย์วิทยทรัพยากร
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

ตารางที่ ช.2.8 ความหนาแน่นของคอนกรีตบล็อกประสานปูพื้นผลิตจากซิลิกา-อะลูมินาที่ใช้แล้วสถานะต่างๆ กันภายใต้สภาวะที่เหมาะสม

SA	SA / B	ความหนาแน่น			ค่าเบี่ยงเบนมาตรฐาน
		(กรัมต่อลูกบาศก์เซนติเมตร)	ตัวอย่างที่ 1	ตัวอย่างที่ 2	
SA _(ORG, UNT)	0.10	2.15	2.19	2.17	1.4496
SA _(ORG, TRT)	0.10	2.34	2.30	2.32	1.5839
SA _(100, UNT)	0.15	2.23	2.25	2.24	1.4708
SA _(100, TRT)	0.15	2.29	2.32	2.31	1.5132

ศูนย์วิทยทรัพยากร
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

ภาคนวก ค.

ผลวิเคราะห์การกระจายขนาดอนุภาค และ XRF

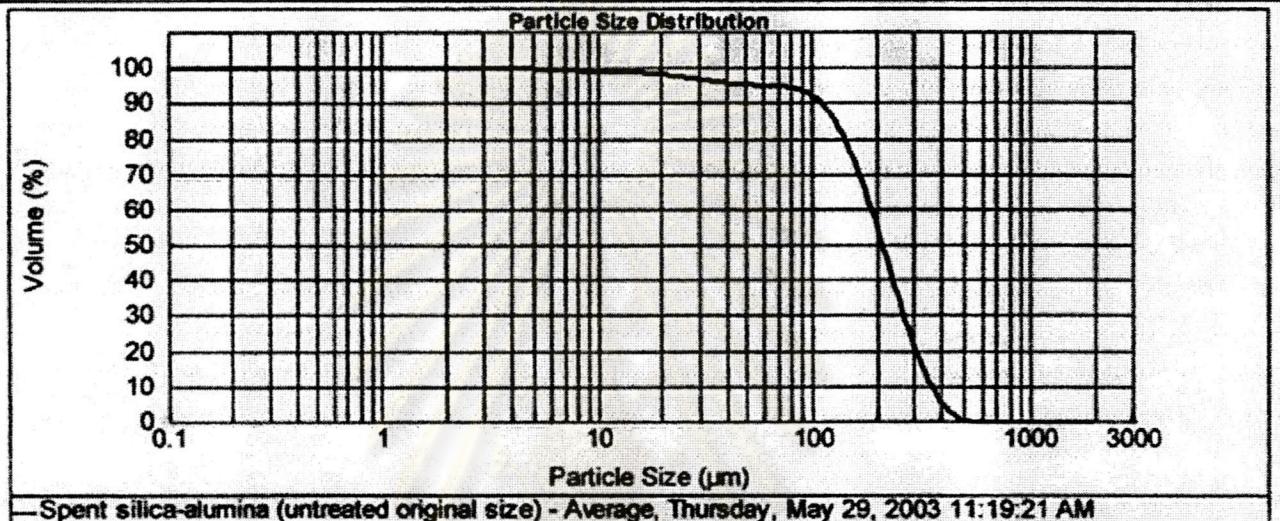
ศูนย์วิทยทรัพยากร
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

Concentration: Span : Uniformity: Result units:
0.0117 %Vol 1.170 0.371 Volume
Specific Surface Area: Surface Weighted Mean D[3,2]: Vol. Weighted Mean D[4,3]:
0.0504 m²/g 119.123 μm 223.695 μm

d(0.1): 110.774 um

d(0.5): 213.690 um

d(0.9): 360.749 um



Size (μm)	Volume In %										
0.020	0.00	0.142	0.00	1.002	0.00	7.026	0.12	50.238	0.11	355.655	5.11
0.022	0.00	0.159	0.00	1.125	0.00	7.952	0.10	58.358	0.10	399.052	3.50
0.025	0.00	0.178	0.00	1.282	0.00	8.894	0.08	63.245	0.19	447.744	1.97
0.028	0.00	0.200	0.00	1.416	0.00	10.024	0.07	70.953	0.38	502.377	0.15
0.032	0.00	0.224	0.00	1.589	0.00	11.247	0.07	79.621	0.80	563.877	0.00
0.036	0.00	0.252	0.00	1.783	0.00	12.619	0.09	89.337	1.52	632.456	0.00
0.040	0.00	0.283	0.09	2.000	0.09	14.169	0.12	100.237	2.52	703.827	0.00
0.045	0.00	0.317	0.09	2.244	0.00	15.857	0.16	112.468	3.83	798.214	0.00
0.050	0.00	0.356	0.00	2.518	0.00	17.825	0.23	126.101	5.32	893.367	0.00
0.056	0.00	0.399	0.00	2.825	0.02	20.000	0.30	141.589	6.90	1002.374	0.00
0.063	0.00	0.446	0.00	3.170	0.07	22.440	0.37	158.805	8.33	1124.693	0.00
0.071	0.00	0.502	0.00	3.557	0.10	25.179	0.42	178.250	9.46	1261.915	0.00
0.080	0.00	0.564	0.00	3.991	0.12	28.251	0.46	200.000	10.09	1415.892	0.00
0.089	0.00	0.632	0.00	4.477	0.14	31.698	0.45	224.404	10.13	1586.855	0.00
0.100	0.00	0.710	0.00	5.024	0.14	36.586	0.40	251.785	9.54	1782.502	0.00
0.112	0.00	0.795	0.00	5.637	0.14	39.905	0.31	282.508	8.40	2000.000	0.00
0.126	0.00	0.893	0.00	6.325	0.14	44.774	0.19	316.979	6.66		
0.142	0.00	1.002	0.00	7.066	0.13	50.238		355.655			

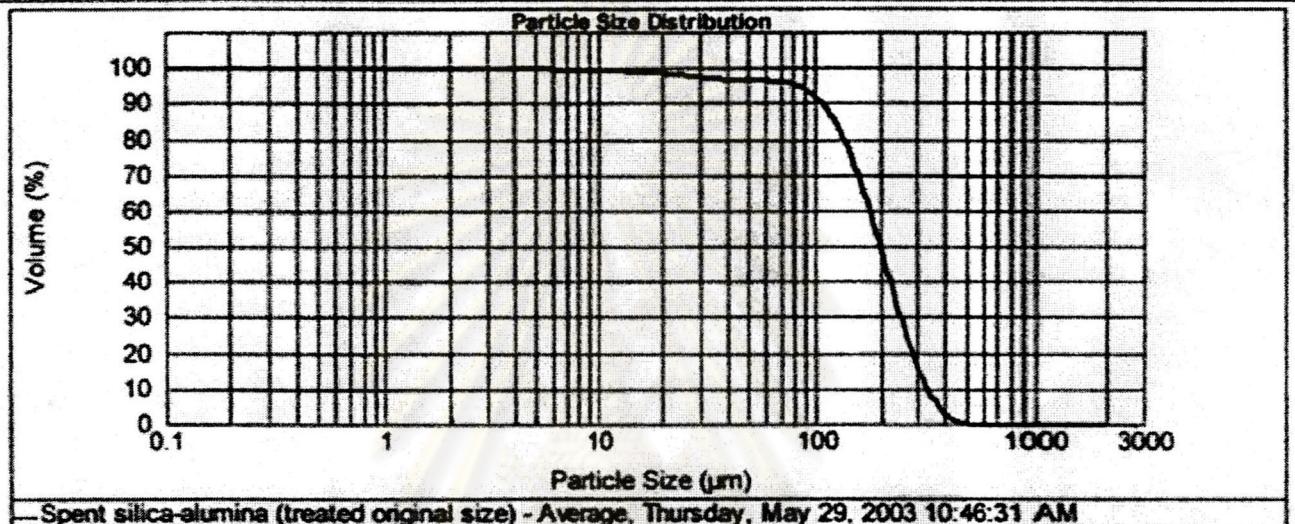
รูปที่ ค.1 ผลวิเคราะห์การกระจายขนาดอนุภาคซิลิกา-อะลูมินาที่ใช้แล้วสถานะคั่งเคิม (SA_{ORG. UNT})

Concentration: Span : Uniformity: Result units:
0.0136 %Vol 1.126 0.358 Volume
Specific Surface Area: Surface Weighted Mean D[3,2]: Vol. Weighted Mean D[4,3]:
0.0471 m²/g 127.458 um 210.174 um

d(0.1): 108.527 um

d(0.5): 200.005 um

d(0.9): 334.103 um

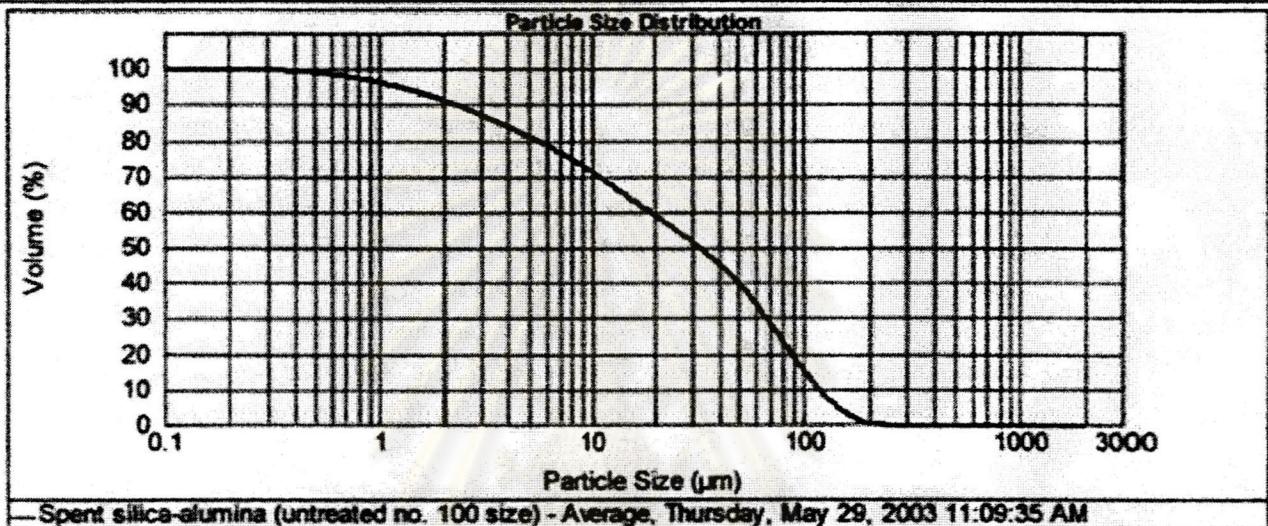


Size (um)	Volume in %										
0.020	0.00	0.142	0.00	1.002	0.00	7.058	0.09	50.238	0.05	306.656	4.04
0.022	0.00	0.159	0.00	1.125	0.00	7.952	0.08	56.368	0.05	308.052	2.31
0.025	0.00	0.178	0.00	1.262	0.00	8.934	0.07	63.246	0.05	447.744	0.72
0.028	0.00	0.200	0.00	1.416	0.00	10.024	0.06	70.953	0.22	502.377	0.02
0.032	0.00	0.224	0.00	1.589	0.00	11.247	0.07	79.621	0.57	563.677	0.00
0.036	0.00	0.252	0.00	1.793	0.00	12.819	0.08	89.337	1.18	632.456	0.00
0.040	0.00	0.283	0.00	2.000	0.00	14.159	0.11	100.237	2.11	709.627	0.00
0.045	0.00	0.317	0.00	2.244	0.00	15.887	0.14	112.468	3.34	798.214	0.00
0.050	0.00	0.366	0.00	2.518	0.00	17.825	0.19	128.191	4.84	863.367	0.00
0.055	0.00	0.399	0.00	2.825	0.00	20.000	0.25	141.589	6.44	1002.374	0.00
0.063	0.00	0.448	0.00	3.170	0.00	22.440	0.30	158.886	8.32	1124.683	0.00
0.071	0.00	0.502	0.00	3.557	0.01	25.179	0.30	178.250	9.32	1281.915	0.00
0.080	0.00	0.564	0.00	3.991	0.08	28.251	0.34	200.000	10.10	1415.892	0.00
0.089	0.00	0.632	0.00	4.477	0.09	31.688	0.35	224.404	10.46	1588.656	0.00
0.100	0.00	0.710	0.00	5.024	0.11	35.588	0.33	251.785	10.05	1782.502	0.00
0.112	0.00	0.795	0.00	5.637	0.11	39.905	0.28	282.508	9.05	2000.000	0.00
0.125	0.00	0.893	0.00	6.325	0.11	44.774	0.20	316.879	7.57		
0.142	0.00	1.002	0.00	7.086	0.10	50.238	0.11	355.656	6.78		

รูปที่ ค.2 ผลวิเคราะห์การกระจายขนาดอนุภาคซิลิกา-อะลูมินาที่ใช้แล้วขนาดดังเดิม
และเพาท์อุณหภูมิ 500 องศาเซลเซียส ($SA_{ORG, TRT}$)

Concentration: Span : Uniformity: Result units:
0.0004 %Vol 3.598 1.16 Volume
Specific Surface Area: Surface Weighted Mean D[3,2]: Vol. Weighted Mean D[4,3]:
1.03 m²/g 5.838 μm 48.364 μm

d(0.1): 2.252 μm d(0.5): 32.573 μm d(0.9): 119.471 μm



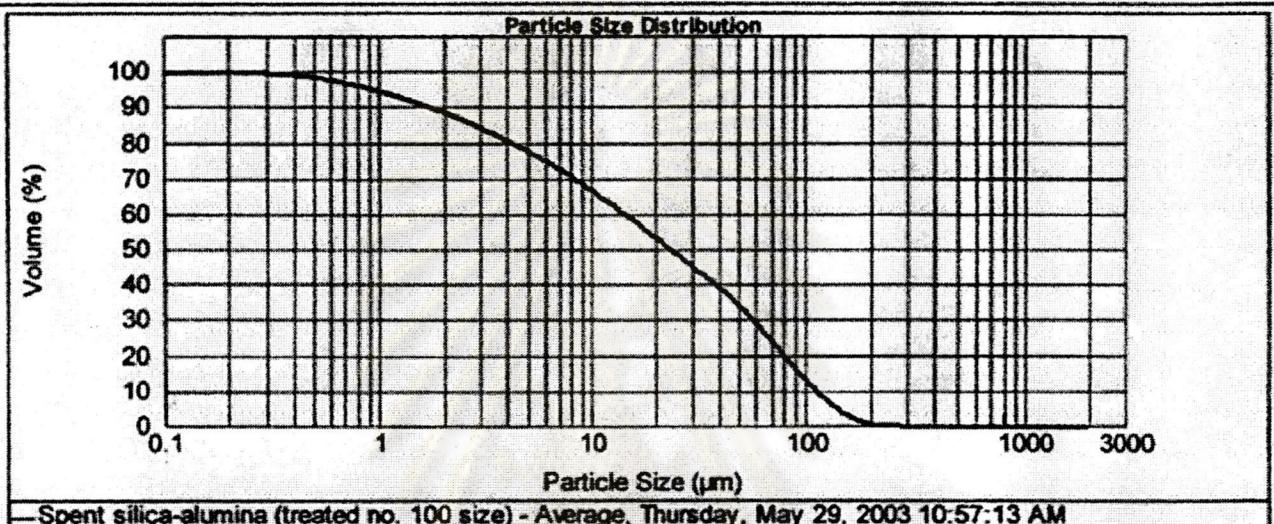
Spent silica-alumina (untreated no. 100 size) - Average, Thursday, May 29, 2003 11:09:35 AM

Size (μm)	Volume in %								
0.020	0.00	0.140	0.01	1.002	0.68	7.006	1.00	50.238	3.47
0.022	0.00	0.150	0.01	1.125	0.75	7.902	1.78	56.368	3.78
0.025	0.00	0.170	0.01	1.202	0.82	8.834	1.67	63.346	4.05
0.028	0.00	0.200	0.02	1.405	0.90	10.024	1.95	70.863	4.22
0.032	0.00	0.224	0.04	1.588	0.97	11.247	1.95	79.621	4.28
0.036	0.00	0.252	0.05	1.763	1.04	12.616	2.00	89.337	4.35
0.040	0.00	0.283	0.07	2.000	1.04	14.159	2.04	100.237	4.15
0.045	0.00	0.317	0.09	2.244	1.10	15.857	2.06	112.408	3.88
0.050	0.00	0.356	0.12	2.518	1.15	17.625	2.06	126.191	3.46
0.055	0.00	0.398	0.16	2.825	1.21	20.000	2.05	141.888	2.93
0.063	0.00	0.440	0.20	3.170	1.25	22.440	2.04	158.008	2.32
0.071	0.00	0.502	0.25	3.507	1.28	25.179	2.06	176.250	1.98
0.080	0.00	0.564	0.30	3.891	1.33	28.251	2.10	200.000	1.08
0.089	0.00	0.632	0.36	4.277	1.37	31.668	2.20	224.404	0.38
0.100	0.00	0.710	0.41	5.024	1.42	35.995	2.35	251.785	0.02
0.112	0.00	0.795	0.47	5.827	1.45	39.905	2.58	222.938	0.00
0.126	0.00	0.893	0.54	6.325	1.53	44.774	2.83	316.879	0.00
0.142	0.00	1.007	0.60	7.098	1.61	50.238	3.13	356.055	0.00

รูปที่ ค.3 ผลวิเคราะห์การกระจายขนาดอนุภาคซิลิกา-อะลูมินาที่ใช้แล้วขนาดอนุภาค
เด็กกว่า 150 ไมครอน (SA_{100, UNT})

Concentration: Span : Uniformity: Result units:
0.0003 %Vol 1.49 Volume
Specific Surface Area: Surface Weighted Mean D[3,2]: Vol. Weighted Mean D[4,3]:
1.31 m²/g 4.589 um 42.774 um

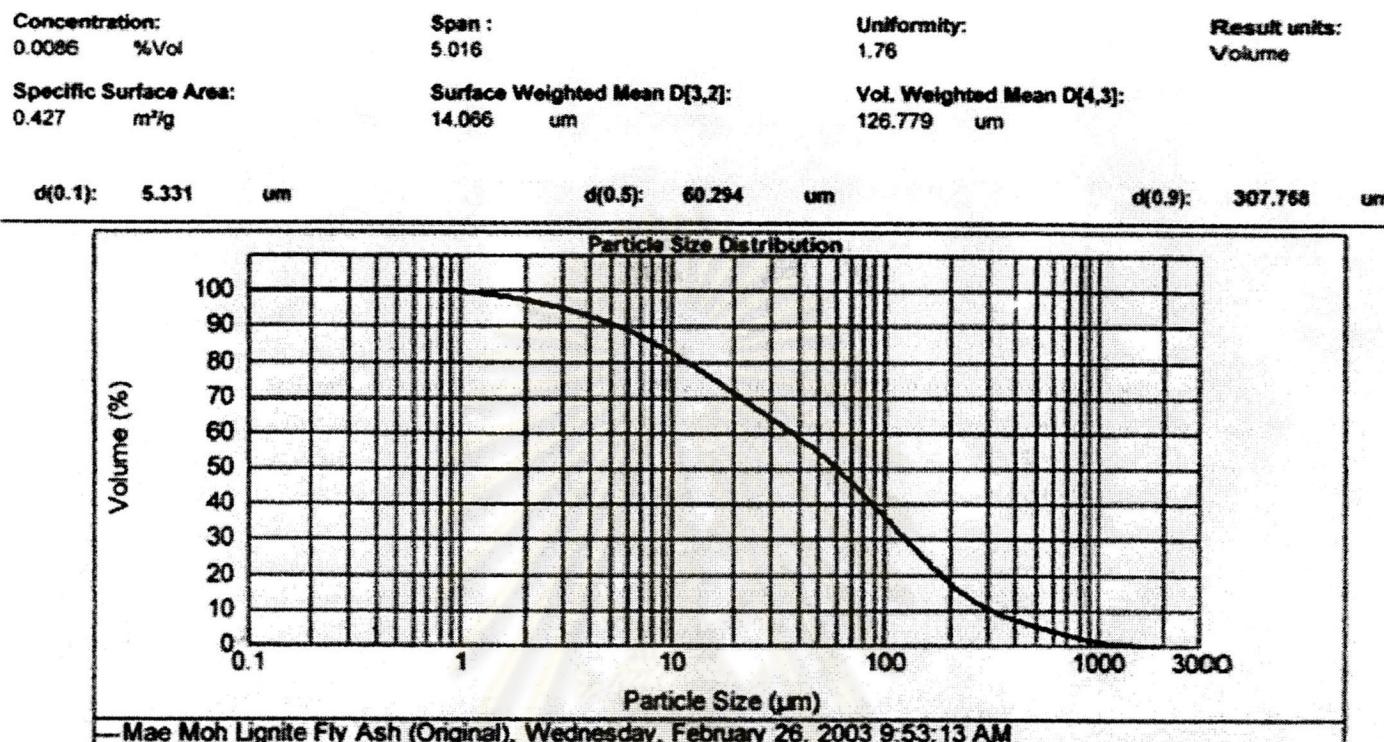
d(0.1): 1.725 um d(0.5): 23.461 um d(0.9): 112.219 um



Spent silica-alumina (treated no. 100 size) - Average, Thursday, May 29, 2003 10:57:13 AM

Size (um)	Volume In %										
0.020	0.00	0.142	0.01	1.032	0.86	7.096	1.87	50.236	3.07	355.656	0.00
0.022	0.00	0.158	0.02	1.125	0.92	7.952	1.95	56.398	3.30	399.052	0.00
0.025	0.00	0.178	0.04	1.262	0.98	8.934	2.05	63.246	3.30	447.744	0.00
0.028	0.00	0.200	0.06	1.416	1.04	10.024	2.13	70.953	3.50	502.377	0.00
0.032	0.00	0.224	0.09	1.569	1.10	11.247	2.20	79.621	3.62	563.677	0.00
0.036	0.00	0.252	0.09	1.783	1.10	12.819	2.20	89.337	3.63	632.456	0.00
0.040	0.00	0.283	0.12	2.000	1.15	14.159	2.25	100.237	3.52	709.627	0.00
0.045	0.00	0.317	0.15	2.244	1.20	15.687	2.28	112.488	3.27	795.214	0.00
0.050	0.00	0.358	0.19	2.518	1.25	17.825	2.29	126.191	2.88	823.387	0.00
0.056	0.00	0.399	0.25	2.825	1.30	20.000	2.28	141.599	2.43	1022.374	0.00
0.063	0.00	0.446	0.32	3.170	1.35	22.440	2.27	158.688	1.90	1124.683	0.00
0.071	0.00	0.502	0.39	3.557	1.38	25.179	2.25	178.250	1.38	1281.915	0.00
0.080	0.00	0.564	0.45	3.981	1.45	28.251	2.25	200.000	0.66	1415.892	0.00
0.089	0.00	0.632	0.53	4.477	1.50	31.698	2.28	224.404	0.38	1586.656	0.00
0.100	0.00	0.710	0.60	5.024	1.55	35.596	2.35	251.785	0.08	1782.502	0.00
0.112	0.00	0.795	0.65	5.637	1.62	39.905	2.46	282.508	0.02	2000.000	0.00
0.125	0.00	0.893	0.73	6.325	1.70	44.774	2.62	316.979	0.00		
0.142	0.00	1.002	0.80	7.096	1.78	50.236	2.83	355.656	0.00		

รูปที่ ก.4 ผลวิเคราะห์การกระจายขนาดอนุภาคซิลิกา-อะกูมินาที่ใช้แล้วขนาดอนุภาค
เล็กกว่า 150 ไมครอนและเพาท์อุณหภูมิ 500 องศาเซลเซียส ($SA_{100, TRT}$)



Size (μm)	Volume In %	Size (μm)	Volume In %	Size (μm)	Volume In %	Size (μm)	Volume In %	Size (μm)	Volume In %	Size (μm)	Volume In %
0.020	0.00	0.142	0.00	1.002	0.27	7.096	1.45	50.238	2.51	365.656	1.00
0.022	0.00	0.159	0.00	1.125	0.33	7.962	1.55	56.368	2.57	369.052	0.96
0.025	0.00	0.178	0.00	1.202	0.39	8.934	1.65	63.246	2.67	447.744	0.98
0.028	0.00	0.200	0.00	1.415	0.45	10.024	1.74	70.963	2.84	502.377	0.98
0.032	0.00	0.224	0.00	1.589	0.50	11.247	1.84	79.621	3.00	583.677	0.98
0.036	0.00	0.252	0.00	1.783	0.55	12.619	1.91	89.337	3.15	632.456	0.98
0.040	0.00	0.283	0.00	2.000	0.61	14.159	1.95	100.237	3.27	709.627	0.98
0.045	0.00	0.317	0.00	2.244	0.66	15.697	1.91	112.406	3.36	796.214	0.98
0.050	0.00	0.360	0.00	2.518	0.66	17.825	1.94	128.191	3.57	883.387	0.98
0.055	0.00	0.399	0.00	2.825	0.72	20.000	1.98	141.589	3.32	932.374	0.98
0.060	0.00	0.448	0.00	3.170	0.78	22.440	1.97	156.895	3.20	1124.683	0.95
0.071	0.00	0.502	0.00	3.557	0.84	25.179	1.99	178.250	3.01	1261.915	0.98
0.080	0.00	0.564	0.00	3.991	0.91	28.251	2.01	200.000	2.78	1415.892	0.91
0.089	0.00	0.632	0.00	4.477	0.96	31.698	2.04	224.404	2.47	1588.656	0.93
0.100	0.00	0.710	0.00	5.024	1.07	35.566	2.09	251.765	2.15	1782.502	0.90
0.112	0.00	0.796	0.03	5.637	1.16	39.805	2.16	282.508	1.83	2000.000	0.00
0.125	0.00	0.893	0.12	6.325	1.28	44.774	2.25	316.979	1.53		
0.142	0.00	1.002	0.20	7.096	1.38	50.238	2.37	356.656	1.28		

รูปที่ ค.5 ผลวิเคราะห์การกระจายขนาดอนุภาคถ้าลองบิกในตัวเมือง



ศูนย์เครื่องมือวิจัยวิทยาศาสตร์และเทคโนโลยี จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย
อาคารสถานที่ 3 จุฬาลงกรณ์ ซอย 62 พญาไท กรุงเทพฯ 10330 โทร. 218-8030-2, 254-0211 โทรสาร (662) 254-0211

SCIENTIFIC AND TECHNOLOGICAL RESEARCH EQUIPMENT CENTRE CHULALONGKORN UNIVERSITY
CHULALONGKORN SOI 62 PHAYA-THAI ROAD BANGKOK 10330 THAILAND TEL. 218-8030-2, 254-0211 FAX: (662) 254-0211

รายงานเลขที่ 561/2546

1 / 1

รายงานผลการวิเคราะห์

ตัวอย่าง: Alumina-Silica
 เจ้าของตัวอย่าง: นายฤทธิ์ ชินันทน
 วัสดุประสงค์: เพื่อวิเคราะห์ธาตุเชิงปริมาณ
 วิธีวิเคราะห์: Wavelength dispersive x-ray fluorescence spectrometry
 เครื่องมือวิเคราะห์: X-ray fluorescence spectrometer, Philips model PW 2400
 วันที่วิเคราะห์: 28 กรกฎาคม 2546

ผลการวิเคราะห์

ตัวอย่าง	ปริมาณธาตุ (% by wt.) *								
	Na ₂ O	MgO	Al ₂ O ₃	SiO ₂	SO ₃	Cl	K ₂ O	CaO	Fe ₂ O ₃
SA	11.78	ND.	67.94	17.32	2.68	0.04	0.01	0.21	0.03

* 1. ปริมาณธาตุทางทฤษฎี Theoretical formulas, "fundamental parameter calculations".

2. ปริมาณธาตุที่วิเคราะห์ได้ ค่านวนค่าให้อยู่ในรูป oxide ของธาตุนั้นๆ

3. ND. = Not Detected.

(นายสมคิด กังแก้ว)

ผู้วิเคราะห์

(นายอุทัย ติยะวิสุทธิ์ศรี)

หัวหน้าฝ่ายวิเคราะห์ค่ายเครื่องมือ

(ดร.สาหร สรุวรรณ)

ปฏิบัติราชการแทน

รักษาการแทนผู้อำนวยการ

หมายเหตุ : ผลการทดสอบที่ได้รับนี้ เป็นผลการทดสอบเฉพาะตัวอย่างที่ท่านการทดสอบจาก
ศูนย์เครื่องมือวิจัยวิทยาศาสตร์และเทคโนโลยี จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

สก/สส

รูปที่ ก.๖ ผลวิเคราะห์ของค่าประกอบทางเคมีของซิลิกา-อะลูมินาที่ใช้แล้วด้วยเครื่อง

X-ray Fluorescence Spectroscopy

ประวัติผู้เขียนวิทยานิพนธ์

นายฤทธิ์ ชิตินันทน์ เกิดวันที่ 15 ตุลาคม พ.ศ. 2520 ที่อำเภอเมือง จังหวัด
นครศรีธรรมราช สำเร็จการศึกษาปริญญาวิศวกรรมศาสตรบัณฑิต สาขาวิศวกรรมโยธา จาก
สถาบันเทคโนโลยีนานาชาติสิรินธร มหาวิทยาลัยธรรมศาสตร์ (SIIT) ในปี พ.ศ. 2542 และเข้า
ศึกษาต่อในหลักสูตรปริญญาวิศวกรรมศาสตรมหาบัณฑิต ในสาขาวิชาวิศวกรรมสิ่งแวดล้อม
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย เมื่อปี พ.ศ. 2544

