

ການໃຊ້ແພັນຢາງແກນກຳມະຄັນເຄລືອບພິວໃນກາຮທດສອບກໍາລັງອັດຂອງຄອນກົດ Using a Rubber Sheet instead of the Sulfur-capping in the Compressive Strength of Concrete Testing

ສາໂຈນ ດຳຮັງສີລ*

ຜູ້ປ່ວຍຄາສດຣາຈາກຍ໌ ລາຂາວິຄວກຮມໂມຢ້າ ຄນະວິຄວກຮມຄາສຕ່ຽມທ່າງໄລຍ້ເຄໂນໂລຢີ້າໝາງຄລວຕັນໂກລິນທີ່ ຈັງຫວັດນຄປປຸ່ມ 73170

ບໍທັດຍອ

ງານວິຈີນນີ້ມີວັດຖຸປະສົງເກີດເພື່ອສຶກສາການໃຊ້ແພັນຢາງແກນກຳມະຄັນເຄລືອບພິວຕາມມາຕຽນ ASTM C 617 ໃນກາຮທດສອບກໍາລັງອັດຂອງຄອນກົດ ໂດຍໃຊ້ຄອນກົດທີ່ມີກໍາລັງອັດ 180, 240 ແລະ 320 ກິໂລກຣັມຕ່ອຕາຮາງເຊັນຕີເມຕຣ ເປັນຂອບເຂດໃນກາຮສຶກສາ ພລກາຮທດສອບ ພບວ່າ ການໃຊ້ແພັນຢາງຮອງພິວຄອນກົດໃນກາຮທດສອບກໍາລັງອັດ ($fc'(3)$) ມີຜລໄທກໍາລັງອັດເລີ່ມສູງກວ່າກຳລຸ່ມຕ້ວຍຢາງທດສອບຕາມມາຕຽນທີ່ໃຊ້ກຳມະຄັນເຄລືອບພິວຄອນກົດ ($fc'(2)$) ຮ້ອຍລະ 7.70 ດັ່ງນັ້ນ ກາຮທດສອບກໍາລັງອັດຂອງຄອນກົດໄດ້ໃຊ້ແພັນຢາງຮອງພິວຄອນກົດຈະໃຊ້ຕັດຄູນປ່ວບແກ້ກໍາລັງອັດ (Factor) ເທົ່າກັບ 0.923 ເພື່ອໃຫ້ດີເກຳກໍາລັງອັດເທິຍບໍ່ເທົ່າກັບກາຮທດສອບຕາມມາຕຽນ ສມກາຮຄວາມລັ້ມພັນຮີຂອງກໍາລັງອັດຄອນກົດຕະຫຼາດວ່າດ້ວຍຢາງທດສອບກຳລຸ່ມທີ່ $fc'(2)$ ຜົ່າທດສອບຕາມມາຕຽນ ກຳບກຳລຸ່ມທີ່ $fc'(3)$ ຜົ່າໃຊ້ແພັນຢາງຮອງພິວຄອນກົດ ອື່ນ $fc'(2) = 0.88 fc'(3) + 12.04$ ມີຄ່າສັນປະລິຫຼວງສໍາລັບພັນຮີ (r) ເທົ່າກັບ 0.988

Abstract

This research aims to study the using a rubber sheet instead of the sulfur-capping accordance with ASTM C 617 in the compressive strength of concrete testing. The three of the compressive strength of concrete i.e. 180, 240, and 320 ksc were the scope of study. The test results showed that the concrete with using a rubber sheet ($fc'(3)$) had higher compressive strength than the standard concrete with sulfur-capping ($fc'(2)$) at 7.70%. Therefore, the adjustment factor from using a rubber sheet instead of the sulfur-capping in the compressive strength of concrete testing was 0.923; the compressive strength of concrete is equivalent to the standard testing. The relationship of compressive strength of concrete between $fc'(2)$ and $fc'(3)$ is $fc'(2) = 0.88 fc'(3) + 12.04$ with a correlation coefficient (r) of 0.988.

ຄໍາສຳຄັນ : ກໍາລັງອັດ ຄອນກົດ

Keywords : Compressive Strength; Concrete

* ຜູ້ປ່ວຍຄາສດຣາຈາກຍ໌ ພຣະນັກ ອີເລີກທຣອນິກສ Sarojcivil@yahoo.com ໂທຣ. 08 4020 4472

1. บทนำ

กำลังอัดของคอนกรีตเป็นคุณสมบัติด้านกำลังที่สำคัญสุด เนื่องจากใช้ประกอบการคำนวณโครงสร้างคอนกรีต เช่น อาคาร สะพาน เป็นต้น ส่วนกำลังดัด กำลังดึง และค่าโมดูลัสยืดหยุ่น ขึ้นอยู่กับกำลังอัดหรือเป็นสัดส่วนกับกำลังอัด กล่าวคือเมื่อคอนกรีตมีกำลังอัดสูงขึ้น กำลังอัน ของคอนกรีตก็จะสูงตามไปด้วย การออกแบบส่วนผลลัพธ์ของคอนกรีตให้มีกำลังอัดตามที่ต้องการจะต้องทราบถึงคุณสมบัติของวัสดุที่ใช้ทำคอนกรีต และความคุ้มการทำคอนกรีตตลอดจนการปั่นคอนกรีต ให้เป็นไปตามมาตรฐาน ส่วนการทดสอบกำลังอัด จะเป็นขั้นตอนตรวจสอบคุณภาพของคอนกรีตที่ใช้งาน รูปทรงของคอนกรีตที่ใช้ทดสอบเพื่อหากำลังอัดของคอนกรีตมี 2 แบบ คือ รูปลูกบาศก์ เป็นมาตรฐานของประเทศไทยอังกฤษ (BS 1881 Part 108) และรูปทรงกระบวนการ ก็เป็นมาตรฐานของประเทศไทย อังกฤษ (ASTM C 192) ทั้งสองรูปแบบเป็นที่ยอมรับและใช้กันทั่วไปในประเทศไทย อย่างไรก็ตาม วิศวกรรมสถานแห่งประเทศไทย เสนอแนะ การประเมินคุณภาพของคอนกรีตโดยพิจารณา จากการคำนวณของแต่ละคอนกรีตทรงกระบวนการที่อายุ 28 วัน ซึ่งถือเป็นตัวแทนของคอนกรีตที่ใช้จริง ในโครงสร้างอาคาร การเก็บตัวอย่างทดสอบกำลังอัดจะกระทำอย่างน้อยวันละครึ่ง หรืออย่างน้อยหนึ่งครั้งต่อการเทคโนโลยีที่ติดต่อกันทุก ๆ 50 ลูกบาศก์เมตร (ข้อกำหนดมาตรฐานวัสดุและการก่อสร้างโครงสร้างคอนกรีต, 2546) แห่งคอนกรีต ทรงกระบวนการที่ใช้เป็นตัวอย่างทดสอบดังกล่าวจะเป็นมาตรฐานการทดสอบของประเทศไทย ASTM C 192 ในปัจจุบันการทดสอบกำลังอัดมีแนวโน้มใช้ตัวอย่างคอนกรีตรูปทรงกระบวนการมากขึ้น ซึ่งเป็น

ผลมาจากการออกแบบคอนกรีตเสริมเหล็กนิยมใช้มาตรฐานตามแบบอเมริกัน หรือของ ว.ส.ท. เป็นหลัก และการคำนวณออกแบบส่วนผลลัพธ์ของคอนกรีต ส่วนใหญ่ใช้มาตรฐานของอเมริกาเช่นเดียวกัน อีกทั้งตัวอย่างทดสอบรูปทรงกระบวนการมีข้อดีกว่ารูปลูกบาศก์หลายประการ เช่น การหล่อและการทดสอบการทำในแนวตั้งซึ่งเป็นลักษณะของการเทและรับแรงของโครงสร้างคอนกรีตในงานจริง ทั่วไป จึงถือว่าคอนกรีตทรงกระบวนการมีความเหมือนจริงมากกว่าคอนกรีตรูปลูกบาศก์ที่ติดทางการเท นอกจากนี้ คอนกรีตรูปทรงกระบวนการมีผลกระทบจากขนาดของหินน้อยกว่า และการกระจายของหน่วยแรงสั่นมากกว่า และการกระจายของหน่วยแรงสั่นมากกว่า แสดงถึงความสามารถของคอนกรีตรูปลูกบาศก์ เนื่องจากมีผลกระทบของการยืดที่ปลายด้านบน และด้านล่างของคอนกรีตในระหว่างการทดสอบน้อยกว่า (ชัย จัตุรพิทักษ์กุล, 2551)

การเตรียมตัวอย่างทดสอบรูปทรงกระบวนการ ก่อนเข้าเครื่องกดเพื่อหาค่ากำลังอัด จะต้องทำผิวด้านรับแรงอัดให้เรียบเพื่อสามารถกระจายแรงอัดได้สม่ำเสมอเต็มพื้นที่หน้าตัดขณะทดสอบ ซึ่งส่วนใหญ่ใช้วิธีเคลือบผิวด้วยกำมะถัน (Capping) เมื่อไปตามมาตรฐาน ASTM C 617 หากผิวตัวอย่างทดสอบไม่เรียบหรือเอียงเพียง 0.25 มิลลิเมตร อาจทำให้กำลังอัดของคอนกรีตลดลงได้ถึงร้อยละ 33 และความหนาของ Capping ควรมีความหนาประมาณ 1.5 ถึง 3.0 มิลลิเมตร หาก Capping หนามากเกินไปจะทำให้กำลังอัดของคอนกรีตลดลง (ชัย จัตุรพิทักษ์กุล, 2540) การทำแท่งคอนกรีตทดสอบให้ผิวเรียบด้วยการเคลือบผิวด้วยกำมะถันก็เพื่อมีผลผลกระทบโดยตรงต่อผลการทดสอบ กำลังอัดและการประเมินคุณภาพของคอนกรีต ซึ่งมีแนวคิดที่จะใช้แผ่นยางจากล้อรถบรรทุกเก่า

ที่เลื่อมສภาพหมวดอาຢຸກາຣໃຊ້ຈໍານແລ້ວ ແຕ່ຍັງຄົມມີຄວາມຍືດຫຍຸ້ນຕ້ວມາໃຊ້ຮອງຜິວຕ້ວຍ່າງທດສອບໃຫ້ສັນພັກກັບເຄື່ອງກົດກີຈະທຳໃຫ້ກາຣທດສອບທຳໄດ້ສະດວກວຽດເຮົວໜີ້ ດັ່ງນັ້ນ ວັດຖຸປະລົງຄົມຂອງການວິຈີຍນີ້ຄືກົກາກາຣໃຊ້ແຜ່ນຍາງແທນກາຣໃຊ້ກຳມະຄັນເຄື່ອບຜິວໃນກາຣທດສອບກຳລັງອັດຂອງຄອນກົດ ໂດຍຫາຄວາມລັ້ມພັນຮູ່ຮ່ວງຄ່າກຳລັງອັດທີ່ໄດ້ຈາກກາຣໃຊ້ແຜ່ນຍາງຮອງຜິວຄອນກົດກັບກຳລັງອັດຂອງຄອນກົດທີ່ເຄື່ອບກຳມະຄັນຕາມມາຕຽບສູານ ASTM C 617 ເພື່ອໃຫ້ໄດ້ຕ້ວຄຸມປັບແກ້ຄ່າກຳລັງອັດ (Factor) ທີ່ຈະຊ່ວຍລດຮະຍະເວລາແລະຄ່າໃຊ້ຈ່າຍໃນກາຣທດສອບກຳລັງອັດຂອງຄອນກົດ ຕລອດຈົນສາມາຮັນນໍາຍາງລ້ອຮບຮຽກເກົ່າທີ່ເລື່ອມສັນພັນຮູ່ຮ່ວງຄ່າໃຊ້ຈ່າຍໃນກາຣທດສອບກຳລັງອັດຂອງກາຣໃຊ້ແຜ່ນຍາງເປັນວັດດຸກ່າຍແປງເປົ້າໂຮງຢ່າຍ ເພີ້ມກຳລັງອັດຂອງທີ່ແຕ່ງຄອນກົດທຽບຮະບອກໂດຍໃຊ້ແຜ່ນຍາງນີ້ໂພຣີນຮອງແຕ່ງຄອນກົດເປັນວັດດຸກ່າຍແປງກັບວິທີເຄື່ອບດ້ວຍກຳມະຄັນ (ປຣີດາ ສາດຕະຮູບກູລ-ວັດນາ, 2538) ທດສອບກາຍໄດ້ເຈື່ອນໄຂຕ່າງໆ ພບວ່າວິທີໃຊ້ຍາງນີ້ໂພຣີນຄວາມເຂົ້າ 50 ກດເຢື້ອງຄູນຍັກວິທີເຄື່ອບດ້ວຍກຳມະຄັນກົດປົກຕິໄມ່ແຕກຕ່າງກັນທາງສົກລິທີ່ຮະດັບນັ້ນສຳຄັນ 0.05 ລໍາຮັບວິທີໃຊ້ຍາງນີ້ໂພຣີນຄວາມເຂົ້າ 60 ກດເຢື້ອງຄູນຍັກສົກລິທີ່ຮະດັບນັ້ນສຳຄັນ 0.05 ສມກາຣຄວາມລັ້ມພັນຮູ່ດຕໂລຍເລັ້ນຕຽງສໍາຫຼັບວິທີໃຊ້ຍາງນີ້ໂພຣີນຄວາມເຂົ້າ 50 ແລະ 60 ກັບວິທີເຄື່ອບດ້ວຍກຳມະຄັນ ຄື່ອ SN50 = 0.8960N50+20.5055 ແລະ SN60 = 0.8996N60 +20.7555 ກັບຄ່າສັນປະລິທີ່ສໍາຫຼັມພັນຮູ່ມີຄ່າເທົ່າກັນ 0.9815 ແລະ 0.9752 ຕາມລຳດັບ ຈານສຶກຫາວິຈີຍເພື່ອເປັນທາງເລືອກໃນກາຣທດສອບກຳລັງອັດຄອນກົດທີ່ທີ່ໄດ້ສະດວກວຽດເຮົວແລະໄມ້ມີກັນກຳມະຄັນຮັບກວນ

ໂດຍກາຣປະຢຸກຕີໃຊ້ກະຮາຍໝານອ້ອຍແທນກຳມະຄັນລໍາຮັບປິດຫວ່າແທ່ງຄອນກົດຮູ່ປະກະບອກ (ມນັສອນຸຄືຣີ, 2549) ໃຊ້ກະຮາຍໝານອ້ອຍໜານ 10 ມີລິມີຕຣີຕັດເປັນຫື້ນາດ 20x20 ເຊັນຕິເມຕຣ ວັດນັ້ນຫວ່າຄອນກົດຮູ່ປະກະບອກດ້ານທີ່ໄມ່ເຮັບ ພລຈາກກາຣສຶກຫາ ພບວ່າ ຄອນກົດທດສອບທີ່ໃຊ້ກະຮາຍໝານອ້ອຍປິດຫວ່າມີກຳລັງອັດເລັ້ມ 268 ກິໂລກຣັມຕ່ອຕາຮັງເຊັນຕິເມຕຣ ສ່ວນຄອນກົດທດສອບທີ່ໃຊ້ກຳມະຄັນປິດຫວ່າມີກຳລັງອັດເລັ້ມ 286 ກິໂລກຣັມຕ່ອຕາຮັງເຊັນຕິເມຕຣ ທີ່ຈະມີຄວາມແຕກຕ່າງກັນປະມານຮ້ອຍລະ 6 ດັ່ງນັ້ນ ຈຶ່ງສາມາຮັນປະຢຸກຕີໃຊ້ກະຮາຍໝານອ້ອຍແທນກຳມະຄັນລໍາຮັບປິດຫວ່າແທ່ງຄອນກົດຮູ່ປະກະບອກໄດ້ ໂດຍເລັນແນະໃຫ້ຕ້ວຄຸມປັບຄ່າເທົ່າກັນ 1.06 ແລະ ຈານວິຈີຍດ້ານກາຣໃຊ້ແຜ່ນຍາງພາວະເປັນວັດດຸກ່າຍແຮງໃນກາຣທດສອບກຳລັງອັດຄອນກົດແທນກາຣໃຊ້ກຳມະຄັນເຫຼວເຄື່ອບປະລາຍ (ປະຊຸມ ຄຳພຸດ, 2550) ໂດຍອອກແບບສູງຮົມສໍາຫຼັບກາຣື້ນຮູ່ປະກະພາວະເປັນ 4 ສູຕຣ ແລະ ຫື້ນຮູ່ປະກະພາວະເປັນຮູ່ປະກະບອກທີ່ໄດ້ກຳມະຄັນດ້ວຍກຳລັງອັດໄກລ້າເຄີຍກັບກຳມະຄັນນັກທີ່ສຸດ ອື່ອສູດຮຽກແທ່ງ STR 20 ໃຊ້ຜົງເຂມ່າດໍາເກຣດ N 330 ພສມກັບແຄລເຊີຍມາຮັບອຸນຕ ໂດຍມີຄວາມຕ້ານທານກຳລັງອັດສູງກວ່າໃຊ້ກຳມະຄັນຮ້ອຍລະ 7 ແລະ ດັບວ່າມີຄວາມເປັນໄປໄດ້ທີ່ຈະພັນນາສູຕຣຍາພາວະເປັນໃຫ້ເປັນວັດດຸຮອງປະລາຍແທ່ງຕ້ວຍ່າງຄອນກົດລໍາຮັບທດສອບກຳລັງອັດໄດ້ຕ່ອໄປ

2. ວິທີກົກາກາ

2.1 ແທນກາຣທດສອບ

ແທນກາຣທດສອບແລດງເປັນແຜນກົມໃນຮູບທີ່ 1



ຮູບທີ 1 ແຜນການທົດສອບ

2.2 ວັດຖຸໃຫ້ໃນການວິຈัย

2.2.1 ຄອນກົຣີ ເປັນຄອນກົຣີຜົມເລົວຈີທີ່ມີ
ກຳລັງອັດ 180, 240 ແລະ 320 ກິໂລກຣັມຕ່ອຕາຮາງ
ເຫັນຕີເມຕີຣ ຕາມລຳດັບ ທົດສອບຈາກຕ້ວອຍ່າງທົດສອບ
ທຽບຮຽນທີ່ອາຍຸ 28 ວັນ ກຳທັນດໄໝຄໍາວາມຍູບຕ້ວ
ຂອງຄອນກົຣີທີ່ຢູ່ໃນໜຶ່ງ 7.5 ± 2.5 ເຫັນຕີເມຕີຣ ສ່ວນ
ຜົມຄອນກົຣີແສດງໃນຕາງທີ່ 1

ຕາງທີ່ 1 ສ່ວນຜົມຂອງຄອນກົຣີ

ໝົດຂອງ W/C	ວັດຖຸ (ກກ./ລບ.ມ.)			ສາຮຜົມ (ລືຕຣ)	
	ປູນ	ທຣາຍ	ທິນ		
$fc'180$	0.65	260	885	1,105	1.30
$fc'240$	0.54	315	840	1,105	1.58
$fc'320$	0.43	400	770	1,105	2.00

ໝາຍເຫດ: * $fc'180$, $fc'240$, ແລະ $fc'320$: ກຳລັງອັດຂອງ
ຄອນກົຣີເທົ່ານັ້ນ 180, 240 ແລະ 320 ກກ./ໜມ.
2 ຕາມລຳດັບ

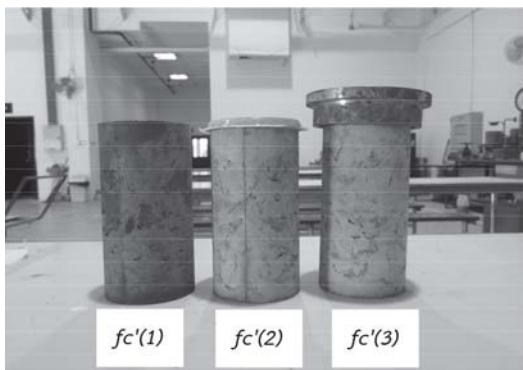
2.2.2 ແຜ່ນຍາງຮອງຜິວຄອນກົຣີ ເປັນຍາງລ້ອ
ຮປບຮຖຸເກົ່າທີ່ເລື່ອມສປາພໍມດອຍຸກາຮີໃໝ່ຈານແລ້ວ
ຕັດຈາກບຣິເວັນແກ້ມລ້ອ (ດ້ານຂ້າງລ້ອ) ພາດເລັ້ນຝ່ານ
ສູນຍົກລາງ 108 ມິລືລິເມຕີຣ ແລະມີຄວາມໜາປະມານ
15 ມິລືລິເມຕີຣ ມີຄວາມແໜ້ງ (Shore A) ເທົ່າກັນ 65
ຈາກການທົດສອບຕາມມາຕະຮູ້ານ ASTM D 2240
ລັກໆຜະແຜ່ນຍາງຮອງຜິວຄອນກົຣີແສດງໃນຮູບທີ່ 2



ຮູບທີ 2 ແຜ່ນຍາງຮອງຜິວຄອນກົຣີ

2.3 การทดสอบกำลังอัด

การทดสอบกำลังอัด เป็นไปตามมาตรฐาน ASTM C 39 ใช้ตัวอย่างทดสอบทรงกระบอกขนาดเล็กผ่านศูนย์กลาง 10 เซนติเมตร สูง 20 เซนติเมตร ตามมาตรฐาน ASTM C 109 หลังจากหล่อตัวอย่างทดสอบและนำไปปั๊มจนกระทั่งครบอายุทดลองที่ 28 วัน เตรียมตัวอย่างทดสอบโดยแบ่งออกเป็น 3 กลุ่ม ได้แก่ กลุ่มตัวอย่างทดสอบที่ไม่เคลือบผิว $fc'(1)$ กลุ่มที่เคลือบผิวด้วยกำมะถันตามมาตรฐาน $fc'(2)$ และกลุ่มที่ใช้แผ่นยางรองผิว $fc'(3)$ ดังแสดงในรูปที่ 3



รูปที่ 3 การเตรียมตัวอย่างทดสอบ

3. ผลการศึกษาและอภิปรายผล

3.1 ผลการทดสอบกำลังอัดของคอนกรีต

ผลการทดสอบค่ากำลังอัดเฉลี่ยของคอนกรีตทั้ง 3 กลุ่ม จำนวนกลุ่มละ 50 ก้อน และแสดงในตารางที่ 2

ตารางที่ 2 ค่ากำลังอัดเฉลี่ยของคอนกรีต

ค่อนกรีต	กำลังอัด, กก./ซม. ² (ร้อยละ)		
	$fc'(1)$	$fc'(2)$	$fc'(3)$
$fc'180$	168.7 (79.7)	211.6 (100)	232.3 (109.7)
$fc'240$	212.9 (81.5)	261.1 (100)	271.0 (103.7)
$fc'320$	264.3 (74.3)	355.5 (100)	390.0 (109.7)

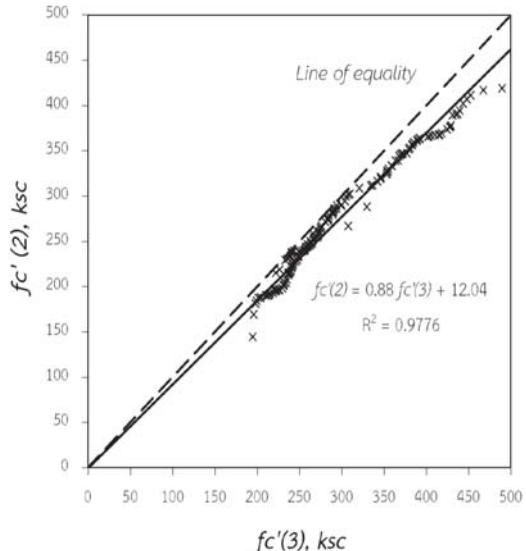
เมื่อพิจารณาผลการทดสอบกำลังอัดของคอนกรีต พบร่วมตัวอย่างทดสอบที่เคลือบผิวด้วยกำมะถันตามมาตรฐานของคอนกรีตกลุ่มที่ $fc'(2)$ มีกำลังอัดเฉลี่ยอยู่ในเกณฑ์ที่ออกแบบส่วนผสมคอนกรีตไว้ ส่วนตัวอย่างทดสอบที่ไม่ใช้วัสดุใด ๆ เคลือบผิวของคอนกรีตกลุ่มที่ $fc'(1)$ มีกำลังอัดเฉลี่ยต่ำกว่าร้อยละ 18.5 ถึงร้อยละ 25.7 เมื่อเทียบกับกำลังอัดเฉลี่ยของคอนกรีตกลุ่มที่ $fc'(2)$ สอดคล้องกับรายงานผลการทดสอบกำลังอัดคอนกรีตที่ผิวน้ำอย่างทดสอบไม่เรียบอาจส่งผลให้กำลังอัดคอนกรีตลดลงร้อยละ 33 (ชัย ชาตรี-พิทักษ์กุล, 2540) ขณะที่ตัวอย่างทดสอบที่ใช้แผ่นยางรองผิวของคอนกรีตกลุ่มที่ $fc'(3)$ มีกำลังอัดเฉลี่ยสูงกว่าร้อยละ 3.7 ถึงร้อยละ 9.7 เมื่อเทียบกับกำลังอัดเฉลี่ยของคอนกรีตกลุ่มที่ $fc'(2)$ หรือ มีกำลังอัดเฉลี่ยสูงกว่าร้อยละ 7.7 เมื่อเทียบกับกำลังอัดเฉลี่ยของคอนกรีตกลุ่มที่ $fc'(2)$ เนื่องจากความยืดหยุ่นตัวของแผ่นยางรองผิวคอนกรีตทำให้แรงอัดตึงฉากกับผิwtัวอย่างทดสอบได้ดีและช่วยถ่ายแรงได้ล้มเหลวหัวพื้นที่หน้าตัดของคอนกรีตค่ากำลังอัดเฉลี่ยที่ได้จากการใช้แผ่นยางรองผิวในงานวิจัยนี้มีค่าใกล้เคียงกับงานวิจัยที่ใช้แผ่น

ยางพาราเป็นวัสดุถ่ายแรงซึ่งมีค่ากำลังอัดสูงกว่าใช้กำมะถันร้อยละ 7 (ประชุม คำพุฒ, 2550) จึงมีความเป็นไปได้ที่จะนำยางล้อรถบรรทุกเก่าที่เลื่อนสภาพหมดอายุการใช้งานแล้วเป็นแผ่นยางรองผิวแทนกำมะถันเคลือบผิวในการทดสอบกำลังอัดของคอนกรีต โดยใช้ตัวคูณปรับแก้ค่ากำลังอัด (Factor) เท่ากับ 0.923 เพื่อให้ได้ค่าเทียบเท่ากับผลการทดสอบตามมาตรฐาน หรือเชียนเป็นสมการทางคณิตศาสตร์ดังสมการที่ (1)

$$fc'(2) = 0.923 fc'(3) \quad (1)$$

3.2 ความสัมพันธ์ของกำลังอัดระหว่างตัวอย่างทดสอบกลุ่มที่ $fc'(2)$ กับ $fc'(3)$

ความล้มเหลวของกำลังอัดระหว่างตัวอย่างทดสอบของคอนกรีตกลุ่มที่ $fc'(2)$ กับกลุ่มที่ $fc'(3)$ ในรูปของสมการทางคณิตศาสตร์หาได้จากการประมาณค่าพังก์ชันเชิงวิเคราะห์ โดยเลือกรูปแบบเชิงเส้นหรือเส้นโค้งที่ดีที่สุดให้เข้ากับชุดข้อมูล ในงานวิจัยนี้ใช้ผลการทดสอบกำลังอัดของคอนกรีต 2 กลุ่ม คือ กลุ่มที่ $fc'(2)$ และกลุ่มที่ $fc'(3)$ จำนวน 300 ก้อน ซึ่งเปรียบเสมือนข้อมูลกำหนดจุดพิกัด เป็นครู่ ๆ จำนวน 150 ครู่ เรียงลำดับจากค่าน้อยไปมาก พบร่วมกันว่า การประมาณค่าพังก์ชันแบบถดถอย (Regression) โดยวิธีกำลังสองน้อยที่สุด (Least squares regression) เป็นวิธีที่เหมาะสมที่สุด นี่เองจากการทดสอบกำลังอัดของคอนกรีตซึ่งเป็นข้อมูลมีจำนวนมากกว่าจำนวนล้มเหลวที่ไม่ทราบค่าจากการปรับเส้นโค้ง และได้ความล้มเหลวของกำลังอัดคอนกรีตระหว่างตัวอย่างทดสอบของคอนกรีตกลุ่มที่ $fc'(2)$ กับกลุ่มที่ $fc'(3)$ ในรูปของเส้นตรง ดังแสดงในรูปที่ 4



รูปที่ 4 ความสัมพันธ์ของกำลังอัดระหว่างตัวอย่างทดสอบของคอนกรีตกลุ่มที่ $fc'(2)$ กับกลุ่มที่ $fc'(3)$

จากรูปที่ 4 จะเห็นผลการทดสอบกำลังอัดของคอนกรีตกระจายตัวหมายความว่า ค่า $fc'(2)$ กับ $fc'(3)$ มีค่าใกล้เคียงกัน ระดับความล้มเหลวของเส้นตรงระหว่างกำลังอัดของคอนกรีตกลุ่มที่ $fc'(2)$ กับกลุ่มที่ $fc'(3)$ ซึ่งเรียกว่าล้มเหลวที่ล้มเหลว (r) เท่ากับ 0.988 ($r = \sqrt{R^2}$) โดยคอนกรีตที่ออกแบบส่วนผสมให้มีกำลังอัดเท่ากับ 180 ถึง 320 กก./ซม.² ภายใต้ขอบเขตการศึกษาแสดงความล้มเหลวในรูปสมการทางคณิตศาสตร์ได้ ดังนี้

$$fc'(2) = 0.88 fc'(3) + 12.04 \quad (2)$$

4. ສຽງ

ຈາກການສຶກຂ້າວິຈີຍສາມາດສຽງໄດ້ ດັ່ງນີ້

4.1 ກລຸມຕົວອ່າງທດສອບທີ່ໃຊ້ກຳລັນເຄລືອບຜົວຄອນກົດໃນການທດສອບກຳລັງອັດ $fc'(2)$ ທີ່ເປັນກລຸມທີ່ທດສອບຕາມມາຕະຮູານ ASTM ມີຄ່າກຳລັງອັດເນັລີ່ຍ້ອື່ນເກັນທີ່ທີ່ອັກແບບສ່ວນຜສມຄອນກົດຂະໜະທີ່ກລຸມຕົວອ່າງທດສອບທີ່ໄຟໃໝ່ວັດຖຸໃດ ພ. ເຄລືອບຜົວຄອນກົດ $fc'(1)$ ມີກຳລັງອັດເນັລີ່ຍລດລົງຕໍ່ກ່າວກລຸມຕົວອ່າງທດສອບຕາມມາຕະຮູານຮ້ອຍລະ 18.50 ຕື້ຮ້ອຍລະ 25.70 ເນື່ອຈາກຜົວຕົວອ່າງທດສອບມີຄວາມລາດເຊີ່ງທີ່ໄຟເຮີຍທີ່ອີກຕົວອ່າງທດສອບມີຄວາມລາດເຊີ່ງ

4.2 ການໃຊ້ແຜ່ນຍາງຮອງຜົວໃນການທດສອບກຳລັງອັດຂອງຄອນກົດກລຸມທີ່ $fc'(3)$ ມີກຳລັງອັດເນັລີ່ຍສູງກວ່າກລຸມຕົວອ່າງທດສອບຕາມມາຕະຮູານທີ່ໃຊ້ກຳລັນເຄລືອບຜົວຄອນກົດ $fc'(2)$ ຮ້ອຍລະ 7.70 ເນື່ອຈາກຄວາມຍືດຫຍຸ່ນຕົວຂອງແຜ່ນຍາງຮອງຜົວຄອນກົດທີ່ໃຫ້ແຮງອັດຕັ້ງຈາກກັບຜົວຕົວອ່າງທດສອບໄດ້ ແລະຫ່າຍ່າຍແຮງໄດ້ສໍາເລັມທີ່ຫົວໜ້າທີ່ທີ່ຫຼັກຕົວຂອງຄອນກົດ

4.3 ມີຄວາມເປັນໄປໄດ້ທີ່ຈະນໍາຍາງລ້ອກບໍຣາຖຸກ່າເກົ່າທີ່ເລື່ອມສກາພໍມດອາຍຸການໃຊ້ຈານແລ້ວເປັນແຜ່ນຍາງຮອງຜົວແທນກຳລັນເຄລືອບຜົວໃນການທດສອບກຳລັງອັດຂອງຄອນກົດ ໂດຍໃຊ້ຕົວຄູນປັບປຸງແກ້ຄ່າກຳລັງອັດ (Factor) ເທິງກັບ 0.923 ເພື່ອໃຫ້ໄດ້ຄ່າກຳລັງອັດເທີຍບໍ່ເກົ່າກັນການທດສອບຕາມມາຕະຮູານ ໂດຍເຂົ້າເປັນສ່ນກາຣທາງຄົນຕາສຕ່ວໄດ້ ຄື່ອ $fc'(2) = 0.923 fc'(3)$

4.4 ສ່ນກາຣຄວາມສັນພັນນີ້ຂອງກຳລັງອັດຄອນກົດທີ່ມີກຳລັງອັດເທິງກັບ 180 ຊົ່ງ 320 ກກ./ໜມ.² ຮະຫວ່າງຕົວອ່າງທດສອບກລຸມທີ່ $fc'(2)$ ທີ່ເປັນທດສອບຕາມມາຕະຮູານ ກັບກລຸມທີ່ $fc'(3)$ ທີ່ໃຊ້ແຜ່ນຍາງຮອງ

ຜົວຄອນກົດ ຄື່ອ $fc'(2) = 0.88 fc'(3) + 12.04$ ມີຄ່າສັນປະລິທີ່ສໍາລັມພັນນີ້ (r) ເທິງກັບ 0.988

5. ກົດຕິກຣມປະກາດ

ຂອງຂອບຄຸນ ມາຮວິທີຢາລີ່ຍເທັກໂນໂລຢີຣາຊ-ມັງຄລວັຕນໂກລິນທົກ ທີ່ສັນບລຸນຖຸນວິຈີຍ ແລະຂອຂອບຄຸນຜູ້ເກີຍວ້າຂອງທຸກ ຖ້ານທີ່ມີສ່ວນຫ່ວຍໃນຈານວິຈີຍນີ້

6. ເອກສາຮວ້າງອັງ

ຄະນະອຸນກຣມກາຮຄອນກົດແລະວັດຖຸ, ຄະນະກຣມກາຮວິກາຮສາຂາວິຄວາຮມໂຍຮາ. ຂ້ອກມັນດມາຕະຮູານວັດຖຸແລະກາຮກ່ອສ້າງສໍາຫວັບໂຄຮງສ້າງຄອນກົດ. ວິຄວາຮມສັກນແໜ່ງປະເທດໄທຢູ່ໃນພະບໍມມາຮູ້ປັດມົງກົດ, ພິມພົມຮັ້ງທີ່ 2, ພ.ສ. 2546.

ຂ້ອຍ ຈາຕຸຣີທັກໝັກໆ. 2540. ຄອນກົດທຽບກະບອກທີ່ອັກສູງປະກາດກົດ. ໂຍຮາສາຮ. ປີທີ່ 9, ຈັບກ 1, ໜ້າ 20-21.

ຂ້ອຍ ຈາຕຸຣີທັກໝັກໆ. 2551. ການເລືອກ ການທດສອບແລະຄວາມສັນພັນນີ້ຂອງກຳລັງອັດຂອງຄອນກົດຫຼັກປຸງກົດແລະຮູປທຽບກະບອກ. ວິຄວາຮມສັກນທີ່ 3, ໜ້າ 27-30.

ປະຈຸນ ຄຳພຸມ. 2550. ການໃຊ້ແຜ່ນຍາງພາຮາເປັນວັດຖຸ ສົງຄ່າຍແຮງໃນການທດສອບກຳລັງອັດຂອງຄອນກົດ. ວິຄວາຮມສັກນທີ່ 1, ໜ້າ 3-9.

ປະຈຸນ ສາດຕະຮູກລວດນາ. 2538. ການໃຊ້ແຜ່ນຍາງເປັນວັດຖຸຄ່າຍແຮງ. ວິທີຍານີພົນໝົງວິຄວາຮມສັກນທີ່ 1, ໜ້າ 3-9.

มนัส อนุคิริ. 2549. การประยุกต์ใช้กระดาษ
ชานอ้อยแทนกำมะถันสำหรับปิดหัวแท่ง
คอนกรีตรูปทรงกระบอก. การประชุม¹
วิชาการวิศวกรรมโยธาแห่งชาติ ครั้งที่ 11.
จังหวัดภูเก็ต. หน้า 167.

American Society for Testing and Materials, ASTM. Annual Book of ASTM Standard, 2001, Volume 4.01 and 4.02.

American Society for Testing and Materials, 2001. **ASTM C 39: Standard Test Method for Compressive Strength of Cylindrical Concrete Specimens.** Annual Book of ASTM Standard, 2001, pp. 18-22. Philadelphia.

American Society for Testing and Materials, 2001. **ASTM C 192: Standard Practice for Making and Curing Concrete Test**

Specimens in the Laboratory. Annual Book of ASTM Standard, 2001, pp. 120-127. Philadelphia.

American Society for Testing and Materials, 2001. **ASTM C 617-98: Standard Practice for Capping for Cylindrical Concrete Specimens.** Annual Book of ASTM Standard, 2001, pp. 305-309. Philadelphia.

American Society for Testing and Materials, 2010. **ASTM D 2240-05 (2010): Test Method for Rubber Property-Durometer Hardness.** ASTM International, West Conshocken, PA.

British Standard Institute, 1983. BS 1881: Part 108. **Method of Making Test Cube from Fresh Concrete.** London.