

กำลังรับแรง เสื่อนของคนคุณครีด เสริมเหล็ก ใช้คุณครีดกำลังสูงมาก



นายพิทยา เจน เกียรติช

วิทยานิพนธ์นี้ เป็นส่วนหนึ่งของการศึกษาตามหลักสูตรปริญญาศวักรรนศาสตรมหาบัณฑิต

ภาควิชาศวักรรน ไฮโซ

บัณฑิตวิทยาลัย จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

พ.ศ. 2529

ISBN 974-567-221-1

ลิขสิทธิ์ของบัณฑิตวิทยาลัย จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

011967

216674018

SHEAR STRENGTH OF REINFORCED CONCRETE BEAMS

MADE OF VERY HIGH STRENGTH CONCRETE

Mr. Pittaya Jainkiatfu

A Thesis Submitted in Partial Fulfillment of the Requirements

for the Degree of Master of Engineering

Department of Civil Engineering

Graduate School

Chulalongkorn University

1986

ISBN-974-567-221-1

หัวข้อวิทยานิพนธ์

กำลังรับแรง เอื่อนของความคุณครีต เสริมเหล็กใช้คอนกรีตกำลังสูงมาก

โดย

นายพิทยา เจนเกียรติพู

ภาควิชา

วิศวกรรมโยธา

อาจารย์ที่ปรึกษา

รองศาสตราจารย์ ดร. เอกลักษณ์ ลีบสุวรรณ



บัณฑิตวิทยาลัย จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย อนุมัติให้นับวิทยานิพนธ์ฉบับนี้ เป็นส่วนหนึ่งของ
การศึกษาความหลักสูตรปริญญามหาบัณฑิต

..... คณบดี บัณฑิตวิทยาลัย
(ศาสตราจารย์ ดร. ภาวร วัชราภัย)

คณะกรรมการสอบวิทยานิพนธ์

..... คณบดี บัณฑิตวิทยาลัย ประธานกรรมการ
(ศาสตราจารย์ วัฒนา ธรรมรงค์)

..... 4/5 กรรมการ
(รองศาสตราจารย์ ดร. เอกลักษณ์ ลีบสุวรรณ)

..... 5 กรรมการ
(รองศาสตราจารย์ ดร. ภาณุ จันทรากุ)

..... 6 กรรมการ
(รองศาสตราจารย์ ดร. ทักษิณ เทพชาตรี)

หัวข้อวิทยานิพนธ์

กำลังรับแรง เนื่องของความคุณค่าของเครื่อง เสริม เหล็กใช้คุณค่ามาก

ชื่อนิสิต

นายพิทยา เจนเกียรติพู

อาจารย์ที่ปรึกษา

รองศาสตราจารย์ ดร. เอกลักษณ์ ลีมสุวรรณ

ภาควิชา

วิศวกรรมโยธา

ปีการศึกษา

2529



บทคัดย่อ

ในมาตรฐานการก่อสร้างโดยทั่วไป ตัวแปรที่ใช้ในการออกแบบที่มีผลต่อด้านกำลังและ พฤติกรรมของชิ้นส่วนโครงสร้างมักจะมีความล้มเหลวที่กำลังอัดของคุณค่า แล้วเนื่องจาก คุณสมบัติที่ต้องไปของคุณค่าที่กำลังสูงมากจากคุณค่าที่ต้องของคุณค่าธรรมชาติ จึงมีความจำเป็นที่ ต้องทำการตรวจสอบความเป็นไปได้ของมาตรฐานการออกแบบคุณค่า เสริม เหล็กทางด้าน กำลังรับแรง เช่น เมื่อท่าด้วยคุณค่าที่กำลังสูงมาก ในงานวิจัยนี้จึงทำการทดสอบคุณค่า เสริม เหล็กหน้าตัดสี่เหลี่ยมผืนผ้าขนาด 15x30 ซม. ยาวทั้งหมด 230 ซม. ช่วงคานยาว 210 ซม. โดยมีอัตราส่วนช่วงรับแรง เฉือนต่อความลึกประดิษฐิ์ 3.91 ปริมาณเหล็กเสริมความยาว 5.69 % จำนวน 8 คัน โดยแบ่งออกเป็น 2 ชุด คือชุดที่ไม่เสริมเหล็กปลอก จำนวน 4 คัน และชุดที่ ทำการแป้นอัตราส่วนการ เสริม เหล็กปลอก จาก 0.160-0.645 % จำนวน 4 คัน โดยกำลัง อัดประดิษฐิ์ของคุณค่าในงานวิจัยอยู่ในช่วง 672-801 กก./ซม.² ในการทดสอบ ทำการบันทึก น้ำหนักบรรทุก ณ จุดแตกกร้าวและจุดวินติ ความเครียดของผิวคุณค่าที่ผิวนรับแรงอัดและในช่วงแรง เช่น ความเครียดของเหล็กเสริมความยาวและเหล็กปลอก การโก่งศูนย์และลักษณะการแตกกร้าว จนกระทั่งวินติ

ผลการทดสอบนั้นชี้ว่า กำลังรับแรง เฉือนของคันที่ไม่เสริมเหล็กปลอกจะเพิ่มขึ้นตาม กำลังอัดที่เพิ่มขึ้น สมการคำนวณของมาตรฐาน ACI ให้ค่ากำลังรับแรงเฉือนต่ำกว่า 80 ถึง 114 % ส่วนรับกำลังอัดของคุณค่าที่เพิ่มขึ้นโดยปริมาณการ เสริม เหล็กตามความยาวมีค่าสูง แต่ สมการของ Zsutty ยังคงสามารถคำนวณกำลังรับแรงเฉือน ณ จุดแตกกร้าวแนวทแยงและ ณ จุดประดิษฐิ์ของคุณค่า เสริม เหล็กใช้คุณค่าที่กำลังสูงมากได้ในด้านปลอกภัยอย่างน่าพอใจ

และเพื่อให้ได้ความแม่นยำในการคำนวณกำลังรับแรงเฉือนของคานที่ไม่เสริม เทล์กปลอกใช้ค่อนกรีดกำลังสูงมาก ได้มีการนำเสนอสมการใหม่เพื่อใช้ในการคำนวณกำลังรับแรงเฉือน ณ จุดแคกร้าวแนวทางและจุดประลัยของคาน สำหรับกำลังรับแรงเฉือนของคานชุดที่เสริมเทล์กปลอกตั้ง กำลังรับแรงเฉือนจากการทดสอบให้คำที่มากกว่ากำลังรับแรงเฉือนโดยมาตรฐาน ACI



ศูนย์วิทยทรัพยากร จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

Thesis Title Shear Strength of Reinforced Concrete Beams Made
 of Very High Strength Concrete

Name Mr. Pittaya Jainkiatfu

Thesis Advisor Associate Professor Ekasit Limsuwan, Ph.D.

Department Civil Engineering

Academic Year 1986

ABSTRACT



In current codes, parameters used in structural design which affecting the strength and behavior of structural members are related to compressive strength of concrete. Being affected by different properties of very high strength concrete from ordinary concrete, it becomes necessary to check the validity of shear strength design methods when applied to reinforced concrete beams made of very high strength concrete. In this research, 8 rectangular reinforced concrete beams in 15x30 cm. and total length of 230 cm., span length 210 cm., shear span to effective depth ratio 3.91 and longitudinal tensile reinforcement ratio 5.69 % were tested. Experimental program were catagorized into 2 series: First sery composed of 4 reinforced very high strength concrete beams without stirrups: Second sery composed of 4 reinforced very high strength concrete beams with web reinforcement ratio varies from 0.160-0.645 %. The specimens have compressive strength between 672-801 ksc. Loads at cracking and failure, strains of concrete surface at compressive top fiber and in shear span, strains of longitudinal tensile reinforcement and stirrup, deflections and crack patterns until failure were monitored and recorded during the test.

Test results indicate that shear strength of beams without stirrups increased with the increase of concrete strength. ACI Building Code Equations underestimate the shear strength by 80 to 114 %, particularly for higher concrete strength combined with high longitudinal-steel ratio. But Zsutty's equations can predict the shear strength at diagonal cracking and at ultimate closely enough to be used for reinforced very high strength concrete beams without stirrups. New equations are proposed to more accurately predict diagonal cracking and ultimate shear strength of slender reinforced very high strength concrete beams without stirrups. For beams with vertical stirrups, all test strengths exceeded those predicted following present ACI code procedures.

ศูนย์วิทยทรัพยากร
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

กิติกรรมประจำภาค



ในการทำวิทยานิพนธ์ ผู้เขียนขอกราบขอบพระคุณ รองศาสตราจารย์ ดร. เอกลิธี ลีมสุวรรณ ซึ่ง เป็นอาจารย์ที่ปรึกษาวิทยานิพนธ์ที่ได้ให้ความรู้และคำแนะนำต่าง ๆ ในระหว่างการทำวิทยานิพนธ์ รวมทั้งความกรุณาตรวจสอบและแก้ไขวิทยานิพนธ์จนสำเร็จลุล่วงไปอย่างสมบูรณ์ และขอกราบขอบพระคุณคณะกรรมการสอบวิทยานิพนธ์อันประกอบด้วย ศาสตราจารย์ วัฒนา ธรรมรงค์ รองศาสตราจารย์ ดร. ภาครุณ จันทร์วงศ์ และรองศาสตราจารย์ ดร. ทักษิณ เทพชาครี ที่ได้ให้คำแนะนำอันเป็นประโยชน์ต่อวิทยานิพนธ์ฉบับนี้ เป็นอย่างมาก

ผู้เขียนขอขอบพระคุณบุณฑิตวิทยาลัยที่กรุณาให้เงินอุดหนุนงานวิจัยนี้บางส่วนและขอขอบคุณบริษัท คอนกรีตบางละมุง จำกัด ที่ให้คำแนะนำอันเป็นประโยชน์ รวมทั้งนายชัชวาลย์ เศรษฐบุตร นายไวยจน์ นาวาบุญล นายกรกฤษ วิจิตรพงศ์ และเพื่อนพ้องน้องพี่ทุกคนที่อุทิศกำลังกาย กำลังใจ ให้ความช่วยเหลือจนกระทั่งงานวิจัยนี้เสร็จสมบูรณ์

ท้ายสุดนี้ คุณประโยชน์อันพึงจะได้รับจากวิทยานิพนธ์นี้ ผู้เขียนขออุทิศให้แก่ มีด้า นารดา และครูนาอาจารย์ทุกท่าน เพื่อน้อมรำลึกถึงพระคุณในการอบรมให้การศึกษาแก่ผู้เขียนตลอดมา

พิทยา เจนเกียรติปุ

**ศูนย์วิทยทรัพยากร
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย**



สารบัญ

๙

หน้า

บทคัดย่อภาษาไทย	๕
บทคัดย่อภาษาอังกฤษ	๖
กิจกรรมประการ	๗
สารบัญ	๘
รายการตารางประกอบ	๙
รายการรูปประกอบ	๑๐
ลัญญาลักษณ์	๑๑
บทที่ ๑ บทนำ	๑
1.1 งานวิจัยที่ผ่านมา	๒
1.1.1 ค่อนกรีดกำลังสูง	๒
1.1.2 กำลังรับแรงเนื่องของความค่อนกรีด เสริม เหล็ก	๘
1.2 วัตถุประสงค์และขอบข่ายการวิจัย	๑๑
บทที่ ๒ การเตรียมตัวอย่างและการทดสอบ	๑๓
2.1 ตัวอย่างทดสอบ	๑๓
2.2 วัสดุ	๑๓
2.2.1 เหล็กเสริม	๑๓
2.2.2 ค่อนกรีดกำลังสูงมาก	๑๕
2.2.3 แบบหล่อตัวอย่างทดสอบ	๑๗
2.3 การเตรียมตัวอย่างทดสอบ	๑๗
2.4 การเตรียมเพื่อการทดสอบ	๑๘
2.5 ขั้นตอนการทดสอบ	๑๙
2.6 ผลการทดสอบ	๑๙
2.6.1 คานชุดที่ไม่เสริม เหล็กปลอก	๒๐
2.6.2 คานชุดที่เสริม เหล็กปลอก	๒๓
2.6.3 ลักษณะการแตกร้าวและการวินิจฉัย	๒๘

สารบัญ (ต่อ)

	หน้า
บทที่ ๓ ทฤษฎีที่ใช้ในการวิเคราะห์	30
3.1 การรับแรงดันของคนคุณครีต เสริมเหล็ก	30
3.1.1 โน้มเน้นตัวเดกร้าว	30
3.1.2 โน้มเน้นตัว ณ จุดที่เหล็กเสริมตามยาวรับแรงดึงถึงจุดคลาก ..	31
3.1.3 โน้มเน้นตัวประลัย	33
3.1.4 ระยะการโถงตัว	38
3.2 การรับแรง เนื่องของคนคุณครีต เสริมเหล็ก	42
3.2.1 พฤติกรรมของแรง เนื่องในคน	42
3.2.2 กำลังรับแรง เนื่องของคนคุณครีต เสริมเหล็กไม่เสริมเหล็กปลอก	49
3.2.3 กำลังรับแรง เนื่องของคนคุณครีต เสริมเหล็กที่เสริมเหล็กปลอก	54
บทที่ ๔ การวิเคราะห์และเปรียบเทียบผลการทดสอบ	57
4.1 กำลังรับแรงตัว	57
4.2 กำลังรับแรงดึง	59
4.3 กำลังรับแรง เนื่อง	59
4.3.1 น้ำหนักบรรทุก ณ จุดที่เกิดรอยแตกร้าวแนวทแยงผ่านกึ่งกลางคน	60
4.3.2 กำลังรับแรง เนื่องล้วนของคนคุณครีตกำลังสูงมาก ..	62
4.3.3 กำลังรับแรง เนื่องของคนชุดที่ไม่เสริมเหล็กปลอก ..	63
4.3.4 กำลังรับแรง เนื่องของคนชุดที่เสริมเหล็กปลอก ..	67
บทที่ ๕ สรุปผลการวิจัยและข้อเสนอแนะ	69
เอกสารอ้างอิง	71
ภาคผนวก	142
ประวัติผู้เขียน	147

รายการตารางประกอบ

หน้า

ตารางที่

2.1	รายละเอียดของตัวอย่างทดสอบ	80
2.2	ผลการตรวจสอบคุณสมบัติและกำลังรับแรงดึงของหน้าตัด เหล็ก เสริม	...	81
2.3	การทดลองทดสอบคุณสมบัติโดยสัดส่วนผลมหัตถ์ฯ กัน	82
2.4	สัดส่วนการทดสอบคุณสมบัติของเหล็กที่มีความต้านทานต่อการดึงสูงมากในงานวิจัยนี้	83
2.5	ผลการทดสอบค่าไม่ติดลักษณะพิเศษ	83
2.6	รายละเอียดจริงของความตัวอย่าง	84
4.1	กำลังดึงแยกตัวของคุณสมบัติกำลังสูงมากและการเปรียบเทียบ	...	85
4.2	ไม่ติดลักษณะพิเศษของคุณสมบัติกำลังสูงมากและการเปรียบเทียบ	...	86
4.3	กำลังรับแรงเฉือนล้วนของคุณสมบัติกำลังสูงมาก	87
4.4	กำลังรับแรงเฉือนของความทดสอบชุดใหม่เสริมเหล็กปลอก	88
4.5	การเปรียบเทียบหน่วยแรงเฉือนทดสอบตามที่ต้องการคำนวณของคุณสมบัติใหม่เสริมเหล็กปลอก	89
4.6	ข้อมูลที่ใช้หาความสัมพันธ์ของสมการที่ใช้คำนวณหน่วยแรงเฉือนของคุณสมบัติใหม่เสริมเหล็กปลอก	90
4.7	การเปรียบเทียบหน่วยแรงเฉือนทดสอบตามที่ต้องการคำนวณของคุณสมบัติใหม่เสริมเหล็กปลอก	91
4.8	กำลังรับแรงเฉือนของความทดสอบชุดที่เสริมเหล็กปลอก	92
4.9	การเปรียบเทียบหน่วยแรงเฉือนทดสอบกับหน่วยแรงเฉือนจากการคำนวณของคุณสมบัติที่เสริมเหล็กปลอก	93
M.1	ข้อมูลความเครียดที่ผู้ทดสอบคุณสมบัติและเหล็กเสริมความยาว ๗ จุดกึ่งกลางคาน	144	
M.2	ความต้านทานต่อแรงยืดเหยียดที่กระทำกับชิ้นส่วนคุณสมบัติที่เสริม	...	144

รายการรูปประกอบ

หน้า

รูปที่

2.1 รายละเอียดการเสริมเหล็กของตัวอย่างทดสอบ	94
2.2 ความสัมพันธ์ระหว่างหน่วยแรง-ความเครียดของเหล็กเสริมที่ใช้ในงานวิจัย ..	95
2.3 ปริมาณคละของหิน	96
2.4 ปริมาณคละของทราย	97
2.5 แสดงแบบหล่อคอนกรีต	98
2.6 รายละเอียดคำแนะนำการติดตั้ง เกจที่ผิวตัวอย่าง	99
2.7 แสดงตำแหน่งการติดตั้ง เกจที่ผิวตัวอย่าง	100
2.8 แสดงการติดตั้ง เครื่องมือทดสอบ	100
2.9 ภาพถ่ายชุด เครื่องมือทดสอบพร้อมจะทำการทดสอบ	101
2.10 แสดงอุปกรณ์การอ่านค่าความเครียด	102
2.11 กราฟแสดงความสัมพันธ์ระหว่างหน่วยแรงกับความเครียดของแท่งคอนกรีต ทรงกระบอกความคุณตัวอย่างคาน BO-5, BO-7, BO-28 และ BO-56 ..	103
2.12 กราฟแสดงความสัมพันธ์ระหว่างหน่วยแรงกับความเครียดของแท่งคอนกรีต ทรงกระบอกความคุณตัวอย่างคาน BW-D, BW-3D4, BW-D2 และ BW-D4 ..	104
2.13 กราฟแสดงความสัมพันธ์ของคำโน้มถลัลส์ยีดหยุ่น (E_c) กับกำลังอัดประดับ (f'_c) ของคอนกรีตกำลังสูงมากจากงานวิจัยนี้	105
2.14 กราฟแสดงความสัมพันธ์ของกำลังตึงแยกตัว (f_{SP}) กับกำลังอัดประดับ (f'_c) ของคอนกรีตกำลังสูงมากจากงานวิจัยนี้	106
2.15 ความสัมพันธ์ของน้ำหนักบรรทุกกับระยะการโถ่ตัวของคาน BO-5	107
2.16 ความสัมพันธ์ของน้ำหนักบรรทุกกับความเครียดของผิวคอนกรีตและความเครียด ของเหล็กเสริมตามยาวที่เก็บกลางคานของคาน BO-5	107
2.17 ความสัมพันธ์ของน้ำหนักบรรทุกกับความเครียดในแนวตั้งที่ผิวคอนกรีตในช่วง แรงเฉือนของคาน BO-5	108
2.18 ความสัมพันธ์ของน้ำหนักบรรทุกกับระยะการโถ่ตัวของคาน BO-7	108
2.19 ความสัมพันธ์ของน้ำหนักบรรทุกกับความเครียดของผิวคอนกรีตและความเครียด ของเหล็กเสริมตามยาวที่เก็บกลางคานของคาน BO-7	109
2.20 ความสัมพันธ์ของน้ำหนักบรรทุกกับความเครียดในแนวตั้งที่ผิวคอนกรีตในช่วง แรงเฉือนของคาน BO-7	109

รายการรูปประกอบ (ต่อ)

หน้า

รูปที่

2.21 ความสัมพันธ์ของน้ำหนักบรรทุกภัณฑ์และภาระตัวของคาน BO-28	... 110
2.22 ความสัมพันธ์ของน้ำหนักบรรทุกภัณฑ์และความเครียดของผิวคอนกรีตและความเครียด ของเหล็ก เสริมความยาวที่ถูกกลางคานของคาน BO-28 110
2.23 ความสัมพันธ์ของน้ำหนักบรรทุกภัณฑ์และความเครียดในแนวตั้งที่ผิวคอนกรีตในช่วง แรง เฉือนของคาน BO-28 111
2.24 ความสัมพันธ์ของน้ำหนักบรรทุกภัณฑ์และภาระตัวของคาน BO-56	... 111
2.25 ความสัมพันธ์ของน้ำหนักบรรทุกภัณฑ์และความเครียดของผิวคอนกรีตและความเครียด ของเหล็ก เสริมความยาวที่ถูกกลางคานของคาน BO-56 112
2.26 ความสัมพันธ์ของน้ำหนักบรรทุกภัณฑ์และความเครียดในแนวตั้งที่ผิวคอนกรีตในช่วง แรง เฉือนของคาน BO-56 112
2.27 ความสัมพันธ์ของน้ำหนักบรรทุกภัณฑ์และภาระตัวของคาน BW-D	... 113
2.28 ความสัมพันธ์ของน้ำหนักบรรทุกภัณฑ์และความเครียดของผิวคอนกรีตและความเครียด ของเหล็ก เสริมความยาวที่ถูกกลางคานของคาน BW-D 113
2.29 ความสัมพันธ์ของน้ำหนักบรรทุกภัณฑ์และความเครียดในแนวตั้งที่ผิวคอนกรีตในช่วง แรง เฉือนของคาน BW-D 114
2.30 ความสัมพันธ์ของน้ำหนักบรรทุกภัณฑ์และความเครียดของเหล็กปลอกของคาน BW-D	114
2.31 ความสัมพันธ์ของน้ำหนักบรรทุกภัณฑ์และภาระตัวของคาน BW-3D4	... 115
2.32 ความสัมพันธ์ของน้ำหนักบรรทุกภัณฑ์และความเครียดของผิวคอนกรีตและความเครียด ของเหล็ก เสริมความยาวที่ถูกกลางคาน BW-3D4 115
2.33 ความสัมพันธ์ของน้ำหนักบรรทุกภัณฑ์และความเครียดในแนวตั้งที่ผิวคอนกรีตในช่วง แรง เฉือนของคาน BW-3D4 (หยุดการอ่านภายหลัง 26 ต้น) 116
2.34 ความสัมพันธ์ของน้ำหนักบรรทุกภัณฑ์และความเครียดของเหล็กปลอกของคาน BW-3D4 116

รายการรูปประกอบ (ต่อ)

หน้า

รูปที่

2.35 ความสัมพันธ์ของน้ำหนักบรรทุกกับระยะการโถงตัวของคน BW-D2	... 117
2.36 ความสัมพันธ์ของน้ำหนักบรรทุกกับความเครียดของผิวค่อนกรีดและความเครียด ของเหล็กเสริมตามยาวที่กึ่งกลางคนของคน BW-D2 117
2.37 ความสัมพันธ์ของน้ำหนักบรรทุกกับความเครียดในแนวตั้งที่ผิวค่อนกรีดในช่วง แรง เฉือนของคน BW-D2 118
2.38 ความสัมพันธ์ของน้ำหนักบรรทุกกับความเครียดของเหล็กปลอกของคน BW-D2	118
2.39 ความสัมพันธ์ของน้ำหนักบรรทุกกับระยะการโถงตัวของคน BW-D4	... 119
2.40 ความสัมพันธ์ของน้ำหนักบรรทุกกับความเครียดของผิวค่อนกรีดและความเครียด ของเหล็กเสริมตามยาวที่กึ่งกลางคนของคน BW-D4 119
2.41 ความสัมพันธ์ของน้ำหนักบรรทุกกับความเครียดในแนวตั้งที่ผิวค่อนกรีดในช่วง แรง เฉือนของคน BW-D4 120
2.42 ความสัมพันธ์ของน้ำหนักบรรทุกกับความเครียดของเหล็กปลอกของคน BW-D4	120
2.43 ความสัมพันธ์ของน้ำหนักบรรทุกกับระยะการโถงตัวที่กึ่งกลางคนของคนชุดที่ ไม่เสริมเหล็กปลอก 121
2.44 ความสัมพันธ์ของน้ำหนักบรรทุกกับระยะการโถงตัวที่กึ่งกลางคนของคนชุดที่ เสริมเหล็กปลอก 121
2.45 ความสัมพันธ์ของน้ำหนักบรรทุกกับความเครียดของค่อนกรีดที่ผิวนที่กึ่งกลาง คนของคนชุดที่ไม่เสริมเหล็กปลอก 122
2.46 ความสัมพันธ์ของน้ำหนักบรรทุกกับความเครียดของค่อนกรีดผิวนที่กึ่งกลาง คนของคนชุดที่ เสริมเหล็กปลอก 122
2.47 ความสัมพันธ์ของน้ำหนักบรรทุกกับความเครียดของเหล็ก เสริมตามยาว เส้นบน ของคนชุดที่ไม่เสริมเหล็กปลอก 123
2.48 ความสัมพันธ์ของน้ำหนักบรรทุกกับความเครียดของเหล็ก เสริมตามยาว เส้นบน ของคนชุดที่ เสริมเหล็กปลอก 123

รายการรูปประกอบ (ต่อ)

หน้า

รูปที่

2.49 ความสัมพันธ์ของน้ำหนักบรรทุกกับความเครียดของ เหล็ก เสริมตามยาว เส้นล่าง ของคานชุดที่ไม่เสริม เหล็กปลอก 124
2.50 ความสัมพันธ์ของน้ำหนักบรรทุกกับความเครียดของ เหล็ก เสริมตามยาว เส้นล่าง ของคานชุดที่เสริม เหล็กปลอก 124
2.51 ลักษณะการวิบัติและรอยแตกร้าวของคานชุดที่ไม่เสริม เหล็กปลอก	... 125
2.52 ลักษณะการวิบัติและรอยแตกร้าวของคานชุดที่เสริม เหล็กปลอก	... 126
3.1 แรงอัดลักษณ์ของคอนกรีต เทื่องแgan สะทึน 127
3.2 หน้าตัดของคานคอนกรีต เสริม เหล็กตามยาวรับแรงดึง เมื่อรับ荷 ไม่ เมนต์	... 127
3.3 หน้าตัดของคานคอนกรีต เสริม เหล็กตามยาวรับแรงดึงและแรงอัด เมื่อรับ荷 ไม่ เมนต์ 127
3.4 การกระจายหน่วยแรงอัดในบริเวณรับแรงอัดของคานกรีตตามมาตรฐาน ACI (318-83) 128
3.5 หน้าตัดของคานคอนกรีต เสริม เหล็กตามยาวรับแรงดึง เมื่อรับ荷 ไม่ เมนต์ตัดประลัย	128
3.6 หน้าตัดของคานคอนกรีต เสริม เหล็กตามยาวรับแรงดึงและแรงอัด เมื่อรับ荷 ไม่ เมนต์ตัดประลัย	129
3.7 กำลังของคานกรีตถูกหน่วยแรงกระทำ 2 แกน โดย $f_u =$ กำลังของ คอนกรีตถูกหน่วยแรงกระทำแกนเดียว 129
3.8 กำลังของคานกรีตภายใต้ระบบหน่วยแรง 2 มิติ 130
3.9 วงกลม Mohr ใช้ในการหาค่าหน่วยแรงเฉือนล้วนของคานกรีต	... 130
3.10 แรงเฉือน การโหลดของแรงเฉือนและหน่วยแรงเฉือนในคานเนื้อเดียว คุณสมบัติสม่ำเสมอ 131
3.11 สภาพหน่วยแรงของชั้นล้วนสีเหลือง เล็ก ๆ 131
3.12 ก. เส้นแสดงหน่วยแรงหลักในคานเนื้อเดียวคุณสมบัติสม่ำเสมอ	... 132
ข. ทิศทางของรอยแตกร้าวในคานช่วงเดียว 132

รายการรูปประกอบ (ต่อ)

หน้า

รูปที่

3.13 หน่วยแรง เสื่อแน่นหน้าตัดคอนกรีต เสริมเหล็กแต่กร้าวในอุดมคติ 132
3.14 การกระจายแรง เสื่อใหม่ภายหลังการเกิดรอยแต่กร้าวแนวทแยง 133
3.15 การปรับผันในกำลังรับแรง เสื่อที่ขึ้นกับค่า a/d ของคานหน้าตัดสี่เหลี่ยมผืนผ้า	133
3.16 ชนิดของการวิบัติในความลึก, $a/d \leq 1.0$ 134
ก. Arch action 134
ข. ชนิดของการวิบัติ 134
3.17 ชนิดของการวิบัติในคานสั้น, $1.0 < a/d \leq 2.5$ 134
3.18 การวิบัติแบบแรงดึงแนวทแยงหรือแบบ Tooth Cracking ในคานความยาวปานกลาง, $2.5 < a/d \leq 6.0$ 134
3.19 ในคานคอนกรีต เสริมเหล็กมีเหล็กปลอกค่อนกรีตระหว่างรอยแต่กร้าวท่าหน้าที่เหวี่อน Struts 135
3.20 แรงภายในโครงข้อหมุนอุปมัย 135
3.21 การกระจายแรง เสื่อของคานคอนกรีต เสริมเหล็กที่ เสริมเหล็กปลอก	... 135
4.1 เส้นแสดงความสัมพันธ์ระหว่างน้ำหนักบรรทุกกับระยะการโถงตัวที่เก็บกลางคานจากความชำนาญและภาระทดสอบ 136
4.2 เส้นแสดงความสัมพันธ์ระหว่างไมครոสแต่กร้าว (f_x) กับกำลังอัดประดับ (f'_c) ของคอนกรีตกำลังสูงมากจากการวิจัยนี้ 137
4.3 เส้นแสดงความสัมพันธ์ระหว่างกำลังรับแรง เสื่อล้วน (v_{PS}) กับกำลังอัดประดับ (f'_c) ของคอนกรีตกำลังสูงมากจากการวิจัยนี้ 137
4.4 อิทธิพลของกำลังอัดประดับต่อกำลังรับแรง เสื่อของคานคอนกรีต เสริมเหล็กไม่เสริมเหล็กปลอก 138
4.5 อิทธิพลของกำลังอัดประดับต่อกำลังรับแรง เสื่อส่วนที่เหลือภายหลังการเกิดรอยแต่กร้าวแนวทแยง 138

รายการรูปประกอบ (ต่อ)

หน้า

รูปที่

4.6 สมการในการคำนวณกำลังรับแรง เฉือนของคานคอนกรีต เสริม เหล็กใช้ค่อนกรีต กำลังสูงมากไม่เสริม เหล็กปลอกในรูปแบบของสมการในมาตรฐาน ACI (318-83)	139
4.7 สมการในการคำนวณกำลังรับแรง เฉือนของคานคอนกรีต เสริม เเหล็กใช้ค่อนกรีต กำลังสูงมากไม่เสริม เเหล็กปลอกในรูปแบบของ Zsutty	140
4.8 ความสามารถในการรับแรง เฉือนของเหล็กปลอกตั้ง	141
ผ.1 แรงภายใต้กระทำต่ำคานคอนกรีตเสริมเหล็กโดยแรงยืดเหยียบ	145
ผ.2 ชั้นล้ำของคานกรีตยืน	145
ผ.3 ความเครียดที่หน้าตัดกึ่งกลางคานของคานทดสอบ	146

ศูนย์วิทยทรัพยากร
จุฬลงกรณ์มหาวิทยาลัย



สัญญาลักษณ์

a	= ช่วงแรงเฉือน (Shear Span)
	= ความลึกของการกระจายหน่วยแรงอัคคูปลี่ เหลี่ยมผืนผ้า เทื่องแกนสะเทิน
a_b	= ความลึกของการกระจายหน่วยแรงอัคคูปลี่ เหลี่ยมผืนผ้าที่สภาวะวิบัติแบบสมดุลย์
A_i	= พื้นที่หน้าตัดจากผิวนอกของคานถึงแนวที่พิจารณาหน่วยแรง เฉือน
A_s, A'_s	= พื้นที่หน้าตัด เหล็ก เสริมตามยาวรับแรงดึงและแรงอัด
A_v	= พื้นที่หน้าตัด 2 ข้างของเหล็กปลอก
b	= ความกว้างของหน้าตัดคาน
β	= บุญที่เหล็กปลอกทำกับแนวราบ
β_1	= อัตราส่วนความลึกของการกระจายหน่วยแรงอัคคูปลี่ เหลี่ยมผืนผ้า เทื่องแกน สะเทินต่อความลึกจากผิวนรับแรงอัดถึงแกนสะเทิน, a/c
c	= ความลึกจากผิวนรับแรงอัดถึงแกนสะเทิน
c_1, c_2, c_3, c_4	= ค่าคงที่
c_b	= ระยะจากผิวนรับแรงอัดถึงแกนสะเทินที่สภาวะวิบัติแบบสมดุลย์
c, c_c	= แรงอัดลักษณะของบริ เวณรับแรงอัด เทื่องแกนสะเทิน
c_d	= แรงภายในตัวค้ำยันรับแรงอัดในแนวทแยง
c_s	= แรงอัดของเหล็ก เสริมตามยาว เส้นบน
d	= ความลึกประสิทธิผล (Effective Depth)
d'	= ระยะของจุดศูนย์ท่วงเหล็ก เสริมตามยาวรับแรงอัดจากผิวนรับแรงอัด
EI	= ความแกร่งต่อแรงดัด (Flexural Rigidity)
E_c	= โมดูลัสยืดหุ้นของคอนกรีต
E_s, E'_s	= โมดูลัสยืดหุ้นของเหล็ก เสริมตามยาวรับแรงดึงและแรงอัด
ϵ	= ความเครียด
ϵ_o	= ความเครียดที่คำนวณกำลังอัดประดั้ยของคอนกรีต ≈ 0.002
ϵ_s, ϵ'_s	= ความเครียดของเหล็ก เสริมตามยาวรับแรงดึงและรับแรงอัด
ϵ_u	= ความเครียดที่ผิวนรับแรงอัด ณ จุดวิกฤต
ϵ_y, ϵ'_y	= ความเครียดคลากของเหล็ก เสริมตามยาวรับแรงดึงและรับแรงอัด

ສัญลักษณ์ (ต่อ)

f_c , f'_c	= หน่วยแรงอัดและหน่วยแรงอัดประสัยของคอนกรีต
f_r	= โมดูลัสเดกร้าวของคอนกรีต
f_s , f'_s	= หน่วยแรงดึงและหน่วยแรงอัดในเหล็ก เสริม
f_t	= กำลังรับแรงดึงของคอนกรีต
	= หน่วยแรง
$f_{t(\max)}$	= หน่วยแรงดึงหลัก (Principal Tensile Stress)
f'_t	= หน่วยแรงดึงที่ระนาบทำขุ่น = กับแกนราบของคาน
f_u	= กำลังรับแรงดึงประสัยของเหล็ก เสริม (Ultimate Tensile Strength)
f_y , f'_y	= กำลังคลาก (Yield Strength) ของเหล็กเสริมตามยาวรับแรงดึงและ แรงอัด
f_{yw}	= กำลังคลากของเหล็กปลอก
h	= ความลึกของหน้าตัดคาน
I	= โภ เมนต์ความเนื้อยของหน้าตัดคาน
I_{cr}	= โภ เมนต์ความเนื้อยของหน้าตัดเดกร้าวแปลง
I_e	= โภ เมนต์ความเนื้อยประสิทธิผล
j_d	= แขนของแรงคูมค่าวระหว่างแรงดึงและแรงอัดในหน้าตัดคาน
k	= คำคงที่
kd	= ความลึกของแกนละ เทินจากผิวนรับแรงอัด
k_1	= $\frac{\text{หน่วยแรงอัดเฉลี่ยในคอนกรีต}}{\text{หน่วยแรงอัดสูงสุดในคอนกรีต}}$
k_2	= $\frac{\text{ระยะจากผิวนรับแรงอัดถึงจุดที่แรงอัดลัพธ์กระทำ}}{\text{ระยะจากผิวนรับแรงอัดถึงแกนละ เทิน}}$
k_3	= $\frac{\text{หน่วยแรงอัดสูงสุดในคอนกรีต}}{\text{กำลังรับแรงอัดประสัยของแทงค่อนกรีตทรงกระบอก}}$
L	= ความยาวช่วงคานระหว่างจุดรองรับ
M	= โภ เมนต์ตัดที่หน้าตัดใด ๆ
M_a	= โภ เมนต์ตัดสูงสุดขณะที่คำนวณระยะการโถกตัว
M_{cr}	= โภ เมนต์ตัดเดกร้าว

สัญลักษณ์ (ต่อ)

M_{uf}	= โมเมนต์ตัดประดับเนื่องจากแรงตัด
M_y	= โมเมนต์ตัด ณ จุดที่เหล็กเสริมตามยาวรับแรงตึงถึงจุดคลาก
n, n'	= อัตราส่วน $\frac{E_s}{E_c}$ และ $\frac{E'_s}{E'_c}$
P	= น้ำหนักบรรทุกที่กระทำบนคานเหล็ก
q	= การโหลดของแรงเฉือน
R	= อัตราส่วนของความต้านทานแรงยืดเหยียวยโดยคอนกรีตส่วนที่ยึดรั้ง
r	= อัตราส่วนการเสริมเหล็กปลอก (Web Reinforcement Ratio) = $A_v/b s$
S	= ระยะเรียงของเหล็กปลอกตามแนวราบ
	= ความสูงของรอยแทกร้าวจากแรงตัดในช่วงแรงเฉือน
s_g	= ความสูงของรอยแทกร้าวจากแรงตัดในช่วงแรงตัด
s'	= ความลึกประลิพของตัวค้ายันในโครงข้อหมุนอุปมัย
T	= แรงตึงในเหล็กเสริม
T_s	= แรงลับของเหล็กปลอก
V, v	= แรงเฉือนและหน่วยแรงเฉือน
V_a	= แรงเฉือนต้านทานโดยแรงซึ่ดประสานของมวลรวม
V_c, v_c	= กำลังรับแรงเฉือนและหน่วยแรงเฉือน ณ จุดแทกร้าวแนวทแยง
V_{cz}	= แรงเฉือนต้านทานโดยคอนกรีตส่วนที่ยังไม่แทกร้าว
V_d	= แรงเฉือนต้านทานโดยเหล็กเสริมตามยาว
v_{ps}	= หน่วยแรงเฉือนล้วนของคอนกรีต
V_s	= แรงเฉือนที่รับโดยเหล็กปลอก
V_u, v_u	= กำลังรับแรงเฉือนและหน่วยแรงเฉือน ณ จุดประดับของคานที่เสริมเหล็กปลอก
V_{uo}, v_{uo}	= กำลังรับแรงเฉือนและหน่วยแรงเฉือน ณ จุดประดับของคานที่ไม่เสริมเหล็กปลอก
v'	= หน่วยแรงเฉือนบนระบบทำงาน = กับแนวราบทองคาน
x	= ระยะวัดจากแกนลະ เทินไปสู่ผิวรับแรงอัด
	= ระยะทางตามความยาวคานจากจุดรองรับ
x_t	= ระยะจากแกนลະ เทินถึงผิวนอกรับแรงตึง
\bar{x}	= ระยะจากแนวแรงอัดลับถึงแกนลະ เทิน
y	= ระยะการโถงตัวในแนวตั้ง
\bar{y}	= ระยะจากแกนลະ เทินถึงจุดศูนย์กลางของพื้นที่ A_i

ສัญญาลักษณ์ (ต่อ)

γ	=	มุมที่ร้อยแต่กร้าวแนวทแยงทำกับแนวราบ
α	=	มุมที่หน่วยแรงดึงทำกับแกนร้านของคาน
θ	=	ศักยภาพประกอบเมื่อคำนึงถึงผลกระทบจากความลึกที่ตั้งกันของคาน
ϕ	=	มุมเบี้ยงเบน (Curvature)
ρ, ρ'	=	ปริมาณเหล็ก เสริมตามยาวรับแรงดึง $\frac{A}{bd}$ และแรงอัด $\frac{A'}{bd}$
ρ_b	=	ปริมาณเหล็ก เสริมตามยาวรับแรงดึงที่สภาวะวิบัติแบบสมดุลย์

ศูนย์วิทยทรัพยากร
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย