



การรับแรง เนื่องของคำนคณการ์ตอัค้าง

นายสุรพล แซมซอย

006050

วิทยานิพนธ์เป็นส่วนหนึ่งของการศึกษาตามหลักสูตรปริญญาวิศวกรรมศาสตรมหาบัณฑิต

แผนกวิชาวิศวกรรมโยธา

บัณฑิตวิทยาลัย จุฬาลงกรณมหาวิทยาลัย

พ.ศ. 2521

SHEARING STRENGTH OF PRESTRESSED CONCRETE BEAMS

Mr. Suraphol Chamchoy

A Thesis Submitted in Partial Fulfillment of the Requirements

for the Degree of Master of Engineering

Department of Civil Engineering

Graduate School

Chulalongkorn University

1978

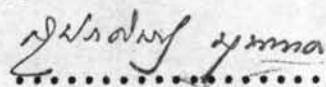
หัวขอวิทยานิพนธ์ การรับแรงเนื่องของความคิดเห็นที่อัดตรง

โดย นายสุรพล แซมชอย

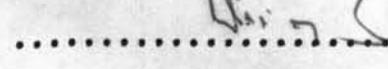
แผนกวิชา วิศวกรรมโยธา

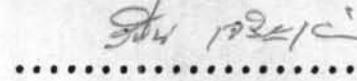
อาจารย์ที่ปรึกษา ผู้ช่วยศาสตราจารย์ ดร. ปนิธาน ลักษณะประเสริฐ

บัณฑิตวิทยาลัย จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย อนุมัติให้เม็มเบอร์วิทยานิพนธ์ฉบับนี้เป็นส่วนหนึ่ง  
ของการศึกษาตามหลักสูตรปรัชญามหาบัณฑิต

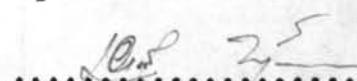
 รักษาการแทนคณบดีบัณฑิตวิทยาลัย  
(ผู้ช่วยศาสตราจารย์ ดร. สุประคิษฐ์ บุนนาค)

คณะกรรมการสอบวิทยานิพนธ์

 ประธานกรรมการ  
(ศาสตราจารย์ ดร. นิวัตติ์ ภารานันทน์)

 กรรมการ  
(ศาสตราจารย์สันนิ เชริญเน่า)

 กรรมการ  
(ผู้ช่วยศาสตราจารย์ ดร. ปนิธาน ลักษณะประเสริฐ)

 กรรมการ  
(อาจารย์ ดร. เอกชัย ลิ้มสุวรรณ)

ลักษณะประเสริฐของบัณฑิตวิทยาลัย จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

หัวขอวิทยานิพนธ์

ชื่อนิพิทธิ์

อาจารย์ที่ปรึกษา

แผนกวิชา

ปีการศึกษา

การรับแรงเฉือนของคานคอนกรีตอัดแรง

นายสุรพล แซมน้อย

ผู้ช่วยศาสตราจารย์ ดร. ปนิชาน ลักษณะประเสริฐ

วิศวกรรมโยธา

บหคคีย์



ในการคำนวณหาความท้านทานแรงเฉือนโดยเนื้อค่อนกรีตของคานคอนกรีตอัดแรงอย่างละเอียดตามมาตรฐาน ACI 318-71 นั้น สูตรการคำนวณหาแรงเฉือนที่รอยแตกแหงเนื่องจากแรงเฉือนและโมเมนต์ที่รวมกัน มีขั้นตอนยึดยาวยและยุงยาวย ไม่สะดวกที่จะนำไปใช้ในทางปฏิบัติและหากไม่ถูกต้องในการนี้ของคานเชิงประกลบที่มีน้ำหนักบรรทุกคงที่มาก ๆ กจะทำกับคานหนาทึบอัดแรงก่อนที่จะเป็นคานเชิงประกลบ

การวิจัยนี้จึงได้เสนอสูตรการคำนวณหาแรงเฉือนดังกล่าวขึ้นใหม่โดยให้ไปใช้คร่าวๆ เชิงสถิติเปรียบเทียบกับผลการทดลองของคานคอนกรีตอัดแรงที่ไม่ใช้คานเชิงประกลบจำนวน 155 คาน ซึ่งคานเหล่านี้เป็นคานสี่เหลี่ยมหรือรูป I มีขนาดหน้าตัดภายนอก  $15 \times 30$  ซม. อกคานหนา 7.5 และ 4.5 ซม. ค่อนกรีตมีกำลังประดับตั้งแต่ 120 ถึง 560 กก./ตร.ซม. อัตราส่วนเหล็กเสริมอัดแรงแบรคตั้งแต่ 0.0010 ถึง 0.0096 หน่วยแรงดึงในเหล็กมีค่าตั้งแต่ 0 ถึง 9500 กก./ตร.ซม. อัตราส่วนช่วงแรงเฉือนแบรคตั้งระหว่าง 2.4 ถึง 5.4 นอกจากนี้ยังได้ทำการทดลองคานเชิงประกลบอีกจำนวน 6 คาน ซึ่งมีขนาดเดียวกันนี้ โดยเพิ่มแน่นพื้นชางบนกว้าง 30 ซม. หรือ 60 ซม. และได้ศึกษาถึงกรณีที่มีน้ำหนักบรรทุกคงที่กระทำกับคานเชิงประกลบ

ผลการวิเคราะห์เชิงสถิติ สำหรับคานคอนกรีตอัดแรงที่ไม่ใช้คานเชิงประกลบ สูตรที่เสนอสามารถท่านายค่าแรงเฉือนได้ใกล้เคียงกับสูตรตามมาตรฐาน ACI มาก แม้ขั้นตอนในการคำนวณจะยุ่งยากและสามารถนำไปใช้ในทางปฏิบัติได้ สำหรับคานเชิงประกลบ ผลจากการทดลองได้ค่าแรงเฉือนสูงกว่าการคำนวณมาก และผลจากการศึกษากลรับน้ำหนักบรรทุกคงที่กระทำกับคานรูปหน้าตัดอัดแรงก่อนที่จะเป็นคานเชิงประกลบมาก ๆ สูตรตามมาตรฐาน ACI และสูตรที่เสนออย่างในคานไม่ถูกต้อง

Thesis Title                    Shearing Strength of Prestressed Concrete Beams.  
Name                            Mr. Suraphol Chamchoy  
Thesis Advisor                Asst. Prof. Dr. Panitan Lukkunaprasit  
Department                    Civil Engineering  
Academic Year                1978

#### ABSTRACT

The formula for determining the flexural-shear resistance of concrete due to the combined action of shear and bending moment in prestressed concrete beams according to ACI Standard 318-71 is too complicated to apply in practice and may even give unreasonable results in the case of composite beams with heavy dead load acting on the precast section.

In this study a simple formula is proposed. The predicted flexural-shear cracking loads of 155 non-composite prestressed concrete beams are compared with available test results as well as results obtained from ACI code using statistical analyses. These beams were of rectangular or I cross section with overall dimensions of 15 by 30 cm. and 7.5 or 4.5 cm. web thickness. The concrete strength varied from 120 to 560 kg./sq.cm. and the reinforcement ratio from 0.0010 to 0.0096. The range of prestress was from zero to 9500 kg./sq.cm.. The shear span/depth ratio varied from 2.4 to 5.4. To study the flexural-shear resistance of concrete, six composite beams with the same precast prestressed section described with 30 or 60 cm. cast-in-place topping were tested. The validity of the ACI formula in predicting the flexural-shear cracking load of composite beams under heavy superimposed dead loads is also investigated.

Statistical analysis of the results obtained from the proposed formula show that the flexural-shear resistance of non-composite prestressed concrete beams can be practically predicted with the same degree of accuracy as the ACI formula. The proposed approach is, however, much simpler and would be very useful in a design office. For composite beams, the flexural-shear strengths obtained from the experiments are much higher than the calculated values. Finally, the deficiency of the ACI formula is shown by means of examples in which the flexural-shear strength of a composite beam given by the formula is found to be less than that of the non-composite precast section when a large superimposed dead load is presented prior to the casting of the topping.

กิจกรรมประจำ



ในการจัดทำวิทยานิพนธ์เรื่องนี้ บุคคลเชี่ยวชาญของพระคณผู้ช่วยศาสตราจารย์ ดร. ปนิชาน ลักษณะประดิษฐ์ ซึ่งเป็นอาจารย์ผู้ควบคุมการวิจัย ที่ได้รุกษาให้คำปรึกษาและแนะนำความรู้ ทั้งภาคทฤษฎีและภาคปฏิบัติ และยังได้รุกษาตรวจสอบแก้ไขวิทยานิพนธ์นี้ เสร็จเรียบร้อย และของราบของพระคณผู้ช่วยศาสตราจารย์ ดร. นิวัตติ ศารานันทน์ ศาสตราจารย์ สันนิ เชรุณญา ออาจารย์ ดร. เอกสิทธิ์ ลิมสุวรรณ ซึ่งเป็นคณะกรรมการตรวจวิทยานิพนธ์ ที่กรุณาตรวจวิทยานิพนธ์ฉบับนี้จนสำเร็จเรียบร้อย

อนง บุคคลเชี่ยวชาญของบุคคลภายนอก Concrete Products and Aggregate จำกัด ที่ให้เหล็กเสริมแรงคงสูงสำหรับใช้ในการหล่อหิน ศูนย์คอมพิวเตอร์ศาสตร์ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย ที่กรุณาให้ใช้เครื่องคอมพิวเตอร์ แผนกวิชาวิศวกรรมโยธา คณะวิศวกรรมศาสตร์ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย ที่ได้ออเฟอร์สถานที่และเครื่องมือในการหล่อหินและเจาะหินทั้งสอง แผนกวิชาวิศวกรรมโยธา ตลอดจนเพื่อน ๆ ที่ได้ให้ความช่วยเหลือในการวิจัยครั้งนี้ด้วย

ธุรพล แซมช้อย

สารบัญ

หน้า



บทคัดย่อภาษาไทย	๕
บทคัดย่อภาษาอังกฤษ	๖
กิจกรรมประจำ	๗
รายการตารางประกอบ	๘
รายการรูปประกอบ	๙
สัญลักษณ์ที่ใช้ในสูตร	๑๐
นิยามของคำทางฯ ที่ใช้เป็นภาษาเทคนิค	๑๑
<b>บทที่ ๑ บทนำ</b>	<b>๑</b>
1.1 ความเป็นมาของปัญหา	๑
1.2 ผลงานวิจัยที่ได้ทำมาแล้ว	๑
1.3 วัตถุประสงค์ของการวิจัย	๖
1.4 ขอบข่ายของการวิจัย	๖
1.5 ประโยชน์ของการวิจัย	๗
1.6 วิธีดำเนินการวิจัย	๘
<b>บทที่ ๒ ทฤษฎีการรับแรงเนื่องโดยเนื้อคอนกรีตของคอนกรีตอัดแรง</b>	<b>๙</b>
2.1 ลักษณะการทดสอบรับแรงเนื่องจากแรงภายใน	๙
2.2 ความต้านทานแรงเนื่องที่รับโดยเนื้อคอนกรีต	๑๑
<b>บทที่ ๓ การวิเคราะห์เชิงสถิติของสูตรการรับแรงเนื่อง <math>V_{ci}</math> ตามมาตรฐาน ACI และสูตรการรับแรงเนื่อง <math>V_{cip}</math> ที่เสนอ ส่วนรับแรงเนื้อคอนกรีตอัดแรงที่ไม่ใช้คอนกรีตอัดแรง</b>	<b>๒๐</b>
3.1 แหล่งที่มาของข้อมูล	๒๐
3.2 ลักษณะของข้อมูล	๒๐

## หน้า

3.3 การวิเคราะห์เชิงสถิติของการรับแรงเนื่องจาก การทดลอง เปรียบเทียบกับการรับแรงเนื่องจาก การคำนวณตามสูตรของ มาตรฐาน ACI ๑๑๑ และสูตรที่เสนอ	21
3.4 เปรียบเทียบสูตรการรับแรงเนื่องจาก การทดสอบ แรงดึง-เนื่องตามมาตรฐาน ACI ๓๑๘-๗๑ ๑๑๑ กับสูตรที่เสนอ	24
3.5 การวิเคราะห์เชิงสถิติโดยอาศัยข้อมูลจากการทดลองเพื่อปรับ ปรุงสูตรการรับแรงเนื่อง $V_{cip}$ ที่เสนอ	25
บทที่ 4 การทดลองการรับน้ำหนักของคานคอนกรีตอัดแรงแบบคานเชิงประกอบ	32
4.1 เครื่องมือที่ใช้ในการทดลอง	32
4.2 วัสดุที่ใช้ในการทดลอง	34
4.3 การสร้างคานที่ใช้ในการทดลอง	34
4.4 การทดลองการรับน้ำหนักของคาน	35
บทที่ 5 ผลการทดลองและการวิเคราะห์ผลการทดลองคานคอนกรีตอัดแรง แบบคานเชิงประกอบ	42
5.1 ความสัมพันธ์ระหว่างน้ำหนักบรรทุกและระยะโงง	42
5.2 ความสัมพันธ์ระหว่างน้ำหนักบรรทุกและความเครียด	42
5.3 ความสัมพันธ์ระหว่างความเครียดในเหล็กเสริมอัดแรง และความเครียดในคานกรีต	43
5.4 ลักษณะการแทกร้าวและการวินติ	44
5.5 การรับแรงเนื่องโดยเนื้อคอกอนกรีตเนื่องจาก การทดสอบ แบบแรงดึง-เนื่อง	46
บทที่ 6 การศึกษาการคำนวณค่าแรงเนื่องจาก สูตรมาตรฐาน ACI และสูตรที่เสนอสำหรับคานเชิงประกอบ	61

	หน้า
<b>บทที่ 7 สู่ปูนการวิจัยและขอเสนอแนะ</b>	<b>67</b>
<b>7.1 สู่ปูนการวิจัย</b>	<b>67</b>
<b>7.2 ขอเสนอแนะในการวิจัยขั้นตอนไป</b>	<b>68</b>
<b>เอกสารอ้างอิง</b>	<b>69</b>
<b>ภาคผนวก</b>	<b>73</b>
<b>ประวัติการศึกษา</b>	<b>88</b>

## รายการตารางประกอบ

รายการที่	หน้า
3.1 แสดงผลของการเปลี่ยนค่าตัวแปร $c$ และ $s$ ที่окаใช้สูตรของอัตราส่วน $v_{cr}/v_{cip}$ สำหรับการคิดอัตราค่าแรงที่ไม่มีเบล็ก เสริมท่านแรงเนื่อง	26
3.2 แสดงผลของการเปลี่ยนค่าตัวแปร $c$ และ $s$ ที่okaใช้สูตรของอัตราส่วน $v_{cr}/v_{cip}$ สำหรับการคิดอัตราค่าแรงที่มีเบล็กเสริมท่านแรงเนื่อง	28
3.3 แสดงผลของการเปลี่ยนค่าตัวแปร $c$ และ $s$ ที่okaใช้สูตรของอัตราส่วน $v_{cr}/v_{cip}$ สำหรับการคิดอัตราค่าแรงที่มีเบล็กและมีเบล็กเสริมท่านแรงเนื่อง	30
4.1 แสดงคุณสมบัติของค่าตัวแปรที่ใช้ในการทดลอง	40
4.2 แสดงขนาดทาง ๆ ของค่าตัวแปรที่ใช้ในการทดลอง	40
4.3 คุณสมบัติของค่าตัวแปรที่ใช้ในการทดลอง	41
5.1 แสดงการแรง เนื่องจากการทดลองและการคำนวณ	60
6.1 แสดงการแรง เนื่องของค่าตัวแปรที่ใช้ในการทดลองและการคำนวณ	62
6.2 แสดงการแรง เนื่องของค่าตัวแปรที่ใช้ในการทดลองและการคำนวณ	64
ก.1 คุณสมบัติและการรับน้ำหนักบรรทุกของค่าตัวแปรที่ใช้ในการทดลองและการคำนวณ	75
ก.2 แรง เนื่องจากการทดลองและการคำนวณ	78

## ตารางที่

## หน้า

ก.3	คุณสมบัติและการรับน้ำหนักบรรทุกของคานคอกรีทอคดแรงประเทท ที่มีเหล็กเสริมคานแรง เนื่อง	82
ก.4	แรง เนื่องจากการแทกร้าวแบบแรงดึง- เนื่องจากการหดลง และการท่านายตามสูตรของคานคอกรีทอคดแรงประเททที่มีเหล็ก เสริมคานแรง เนื่อง	85



## รายการรูปประกอบ

รูปที่	หน้า
2.1 ลักษณะการแทกร้าวนิคทาง ๆ ของคนถอนกรีทอคแรง	10
2.2 การเก็บการแทกร้าวน่องจากแรงดัก-เนื่อน	12
2.3 รูปที่แสดงความสัมพันธ์ระหว่างแรงเงื่อน-โนเมนท์	12
2.4 เปรียบเทียบแรงเงื่อนเนื่องจากการแทกร้าวแบบแรงดัก-เนื่อนกับอัตรา ลุนของโนเมนท์เนื่องจากการแทกร้าวแบบแรงดักท่อช่วงแรงเงื่อน	12
2.5 แสดงข้อเสนอ เล็ก ๆ ของรูปหน้าที่ของคนถอนกรีทอคแรง	17
2.6 ความสัมพันธ์ระหว่างแรงเงื่อนและโนเมนท์	17
2.7 แสดงความสัมพันธ์ระหว่างการแทกร้าวแบบแรงเงื่อนที่หักและการและ หน่วยแรงอัจฉริยะที่แกนสะท้อนของคนถอนกรีทอคแรง	17
3.1 เปรียบเทียบผลของการทำนายการรับแรงเงื่อน $v_{cr}$ ต่อ $v_{cip}$ (เส้นทึบ) และ $v_{cip}$ (เส้นประ) สำหรับคนถอนกรีทอคแรงที่ไม่มีเหล็ก เสริมตามแรงเงื่อน	22
3.2 เปรียบเทียบผลของการทำนายการรับแรงเงื่อน $v_{cr}$ ต่อ $v_{cip}$ (เส้นทึบ) และ $v_{cip}$ (เส้นประ) สำหรับคนถอนกรีทอคแรงที่มี เหล็กเสริมตามแรงเงื่อน	23
3.3 เปรียบเทียบผลของการทำนายการรับแรงเงื่อน $v_{cr}$ ต่อ $v_{cip}$ (เส้นทึบ) และ $v_{cip}$ (เส้นประ) สำหรับคนถอนกรีทอคแรงที่มี และไม่มีเหล็กเสริมตามแรงเงื่อน	24
3.4 แผนภูมิแจกแจงความถี่รูปอิสโทกรัมของแรงเงื่อน $v_{cr}$ ต่อ $v_{cip}$ (สมการ 3.4) ที่มี $C = 0.7$ และ $S = 1.0$	27

หัวข้อ	หน้า
3.5 แผนภูมิแจกแจงความถี่ปั๊สໂທກົມຂອງແຮງເນື້ອນ $v_{cr}$ ຕອງ $v_{cip}$ (ສາມາດ 3.4) ທີ່ມີຄາ $C = 0.9$ ແລະ $S = 1.0$	29
3.6 แผนภูมิแจกแจงความถี่ປັບປຸງໂທກົມຂອງແຮງເນື້ອນ $v_{cr}$ ຕອງ $v_{cip}$ (ສາມາດ 3.4) ທີ່ມີຄາ $C = 1.0$ ແລະ $S = 1.0$	29
4.1 ກາຣທດສອບແຮງຄົງເໜັດເສີມອັດແຮງເສັນຍາມູນຍົກລາງ 7 ມມ.	37
4.2 ແສດງຮາຍລະເວີຍກຳນົດຂອງຄານທີ່ໃຊ້ໃນກາຣທດລອງ	38
4.3 ແສດງກາຣທົດຕະກິບເກົ່າງມືອືນໃນກາຣທດລອງ	39
5.1 ກວາມສົມພັນຂະໜາຍວາງນໍາຫັນກົມຮຽກແລະຮະຍະໂໂກງຂອງຄານ F-1, F-2 ແລະ F-4	47
5.2 ກວາມສົມພັນຂະໜາຍວາງນໍາຫັນກົມຮຽກແລະຮະຍະໂໂກງຂອງຄານ F-5, F-6 ແລະ F-7	48
5.3 ກວາມສົມພັນຂະໜາຍວາງນໍາຫັນກົມຮຽກແລະກວາມເຄົ່າຍົດໃນເໜັດເສີມ ອັດແຮງທີ່ກຳລາງຄານປະດົກຄານ F-1, F-2 ແລະ F-4	49
5.4 ກວາມສົມພັນຂະໜາຍວາງນໍາຫັນກົມຮຽກແລະກວາມເຄົ່າຍົດໃນເໜັດເສີມ ອັດແຮງທີ່ກຳລາງຄານຂອງຄານ F-5, F-6 ແລະ F-7	50
5.5 ລັກນະກາຣາ ເກີດກາຣແຕກຮາວແລກກາຣ ເປົ່າຍກວາມເຄົ່າຍົດທີ່ປົວນຸ່ອງ ຄານ F-4	51
5.6 ກວາມສົມພັນຂະໜາຍກວາມເຄົ່າຍົດໃນຄອນກົກົກແລະເໜັດເສີມອັດແຮງ	52
5.7 ລັກນະກາຣາແຕກຮາວຂອງຄານ F-1	53
5.8 ລັກນະກາຣາແຕກຮາວຂອງຄານ F-2	53
5.9 ລັກນະກາຣາແຕກຮາວຂອງຄານ F-4	54
5.10 ລັກນະກາຣາແຕກຮາວຂອງຄານ F-5	54
5.11 ລັກນະກາຣາແຕກຮາວຂອງຄານ F-6	55
5.12 ລັກນະກາຣາແຕກຮາວຂອງຄານ F-7	55
5.13 ລັກນະກາຣາແຕກຮາວຂອງຄານ F-1	56

รูปที่		หน้า
5.14	ลักษณะการแทกร้าวของงาน F-2	56
5.15	ลักษณะการแทกร้าวของงาน F-4	57
5.16	ลักษณะการแทกร้าวแบบแรงดึง-ดันของงาน F-4	57
5.17	ลักษณะการแทกร้าวของงาน F-5	58
5.18	ลักษณะการแทกร้าวของงาน F-6	58
5.19	ลักษณะการฉีกที่ปลายของงาน F-6	59
5.20	ลักษณะการแทกร้าวของงาน F-7	59
6.1	แสดงคุณสมบติของหน้าตัดของงานตัวอย่าง	61
6.2	แสดงคำแนะนำนำนักบรรทุกแบบ Third Point Loading ของงานตัวอย่าง	64
7.1	แสดงรายละเอียดของรูปหน้าตัดของงานคอนกรีตอัดแรงที่นำมาเป็น ข้อมูล	74

สัมภูลักษณ์ที่ใช้ในสหราชอาณาจักร

$a$	=	ระยะช่วงแรงเหตุ
$A$	=	เนื้อที่หน้าตัดของกานคอนกรีตอัดแรง
$A_c$	=	เนื้อที่หน้าตัดของกานเชิงประกลบ
$A_{ps}$	=	เนื้อที่หน้าตัดของเหล็กเสิร์วิมแรงดึงสูง
$b$	=	ความกว้างของทวากานของกานคอนกรีตอัดแรง
$b_f$	=	ความกว้างของปีกงานของกานเชิงประกลบ
$b_w$	=	ความกว้างของอกกานในหน้าตัดรูปตัว I
$d$	=	ความลึกประดิษฐ์ผล (ระยะนิวนอกสุดชั้งรับแรงอัดชนิดกุญแจของเหล็กเสิร์วิมรับแรงดึง)
$E_c$	=	โมดูลลส์ยึดหยุ่นของกานกรีตในกานคอนกรีตอัดแรง
$E_s$	=	โมดูลลส์ยึดหยุ่นของเหล็กเสิร์วิมแรงดึงสูง
$f'_c$	=	กำลังอัดประดิษฐ์ของกานกรีตของกานคอนกรีตอัดแรง
$f'_{cs}$	=	กำลังอัดประดิษฐ์ของกานกรีตของปีกงาน
$f'_d$	=	หนวยแรงที่เกิดขึ้นเนื่องจากน้ำหนักบรรทุกคงที่ผิวไอลส์คูช่องหน้าตัด ชั้งเกิดหนวยแรงดึงดูดเนื่องจากน้ำหนักบรรทุกกระทำ
$f_{pc}$	=	หนวยแรงอัดในกานกรีต เป็นหนวยแรงภายนอกจากการสูญเสียกำลังอัดทางๆ และหทรงกุญแจของหน้าตัดรับแรงกระทำ หรือที่จุดตัดของอกกานและปีกงาน เมื่อถูกดึงดูดอยู่ในปีกงาน (ในองค์การผลิต $f_{pc}$ เป็นผลพัธ์ของหนวยแรงอัดที่เกิดขึ้นของหน้าตัดคงที่และการสม หรือที่จุดตัดของอกกานและปีกงานเมื่อถูกดึงดูดอยู่ในปีกงาน ชั้งเกิดขึ้นเนื่องจากแรงอัดและโน้มเบนท์ตัดขององค์การ หล่อสำเร็จแทเพียงอย่างเดียว)
$f_{pe}$	=	หนวยแรงอัดในกานกรีตอันเนื่องจากการอัดแรงแทเพียงอย่างเดียว ณ นิวนอกสุดของหน้าตัดชั้นน้ำหนักที่บรรทุกทำให้เกิดหนวยแรงดึงดูดทางๆ ชั้น ทั้งนี้คิดหลังจากการสูญเสียกำลังอัดทางๆ หมดแล้ว

$f_{pu}$	=	กำลังดึงประดับของเหล็กเสริมแรงดึงสูง
$f_{se}$	=	กำลังอัดประดับของเหล็กเสริมแรงดึงสูงหลังจากการสูญเสียกำลังอัดทาง ๆ แล้ว
I	=	โภmenท่อนเนอร์ เสี่ยงของหน้าตัดของคานกอนกรีทอคบูรัง
$I_c$	=	โภmenท่อนเนอร์ เสี่ยงของหน้าตัดของการเชิงประกลบ
$M_{cr}$	=	โภmenทศตแอกกราวคำนวณตามสูตรของมาตรฐาน ACI 318-71
$M_{crp}$	=	โภmenทศตแอกกราวคำนวณตามสูตรที่เสนอ
$M_{max}$	=	โภmenทศตสูงสุดที่รูปหน้าตัดที่พิจารณาเนื่องจากน้ำหนักบรรทุกจร
$M_u$	=	โภmenทศตประดับ
$P_p$	=	อัตราส่วนเหล็กเสริมอัดแรง
	=	$\frac{A_{ps}}{b_d}$ ในคานกอนกรีทอคบูรัง
	=	$\frac{A_{ps}}{b_f d}$ ในคานเชิงประกลบ
$P_{cr}$	=	น้ำหนักบรรทุกกระทำให้จากการทดลอง เมื่อคันกรีทเริ่มแตกร้าวเนื่องจากแรงเฉือนและโภmenทศตรวมกัน
t	=	ความหนาของปีกคานในคานเชิงประกลบ
$v_c$	=	หนวยแรงเฉือนที่คันกรีทสามารถรับได้
$v_{ci}$	=	หนวยแรงเฉือนที่ร้อยแทกราวเทยงเนื่องจากน้ำหนักบรรทุกหงหงค เมื่อร้อยแทกราวคั้งกล่าวเกิดขึ้นเนื่องจากแรงเฉือนและโภmenทศตรวมกัน คำนวณตามสูตรของมาตรฐาน ACI 318-71
$v_{cip}$	=	หนวยแรงเฉือนที่ร้อยแทกราวเทยงเนื่องจากน้ำหนักบรรทุกหงหงค เมื่อร้อยแทกราวคั้งกล่าวเกิดขึ้นเนื่องจากแรงเฉือนและโภmenทศตรวมกัน คำนวณตามสูตรที่เสนอ
$v_{cw}$	=	หนวยแรงเฉือนที่ร้อยแทกราวเทยงเนื่องจากน้ำหนักบรรทุกหงหงค เมื่อร้อยแทกราวคั้งกล่าวเกิดขึ้นเนื่องจากหนวยแรงดึงหลักในอุกคานถึงค่า หนวยแรงดึงที่คันกรีทรับได้
$v_c$	=	แรงเฉือนที่คันกรีทสามารถรับได้

- $V_{ci}$  = แรงเฉือนที่รอยแตกหักเนื่องจากน้ำหนักบรรทุกหงหงค์ เมื่อร้อยแทรกตั้งกล่าว  
เกิดขึ้นเนื่องจากแรงเฉือนและโน้มเน้นที่ด้วยร่วมกัน คำนวณตามสูตรของ  
มาตรฐาน ACI 318-71
- $V_{cip}$  = แรงเฉือนที่รอยแตกหักเนื่องจากน้ำหนักบรรทุกหงหงค์ เมื่อร้อยแทรกตั้งกล่าว  
เกิดขึ้นเนื่องจากแรงเฉือนและโน้มเน้นที่ด้วยร่วมกัน คำนวณตามสูตรที่เสนอ
- $V_{cw}$  = แรงเฉือนที่รอยแตกหักเนื่องจากน้ำหนักหงหงค์ เมื่อร้อยแทรกตั้งกล่าวเกิดขึ้น  
เนื่องจากหน่วยแรงดึงหลักในอุปกรณ์ดึงค่า หน่วยแรงดึงที่ถอนกรีดรับได้
- $V_d$  = แรงเฉือนเนื่องจากน้ำหนักบรรทุกคงที่
- $V_i$  = แรงเฉือนที่รูปหน้าตัดพื้นฐานเนื่องจากน้ำหนักบรรทุกจารที่เกิดขึ้นพร้อม  
กับ  $M_{max}$
- $V_u$  = แรงเฉือนประดิษฐ์
- $y_t$  = ระยะจากแกนสะเทินของหน้าตัดรับแรงกระทำดึงของค้านไกลสุดของที่รับ  
แรงดึงของหน้าตัดนั้นของอุปกรณ์กรีดอคติแรง
- $y_{tc}$  = ระยะจากแกนสะเทินของหน้าตัดรับแรงกระทำดึงของค้านไกลสุดของที่รับ  
แรงดึงของหน้าตัดนั้นของอุปกรณ์เชิงประกลับ

นิยามของคำทั่ง ๆ ที่ใช้เป็นภาษาเทคนิค

การร้าบ	Creep
การเฉือนวิบติ	Shear Failure
การตัดวิบติ	Flexural Failure
การแทกร้าวเนื่องจากแรงดึง	Flexural cracking
การแทกร้าวเนื่องจากแรงดึง-เนื่อง	Flexural - Shear cracking
การแทกร้าวเนื่องจากแรงเฉือนที่ออกงาน	Web-Shear cracking
การแทกร้าวหัก	Diagonal cracking
การแทกร้าวเอียงเนื่องจากแรงดึง	Inclined Tension cracking
การยึดหน่วงวิบติ	Bond Failure
การรูด	Slip
การวิบติ	Failure
การหดตัว	Shrinkage
การอัด-ตัดวิบติ	Compression-Flexural Failure
เกจวัดความเครียด	Strain gage
เกจวัดระยะโถง เกจวัดระยะยืด	Dial gage
กำลังคลาก	Yield Strength
คานช่วงเดียวชั้นเดียว	Simple beam
คานต่อเนื่อง	Continuous beam
คานยัน	Cantilever beam
ความเครียด	Strain
จุดคลาก	Yield point
ช่วงแรงเฉือน	Shear span
รอยแทกร้าว	Crack
นำหนักบรรทุก	Load

น้ำหนักบรรทุกแทกร้าว	Cracking Load
น้ำหนักบรรทุกที่ยอมได้	Allowable Load
น้ำหนักบรรทุกประลัย	Ultimate Load
น้ำหนักบรรทุกคงที่กระทำภายนอก	External Dead Load
น้ำหนักบรรทุกตามแกน	Axial Load
น้ำหนักบรรทุกจร	Superimposed Load
น้ำหนักบรรทุกกระทำ	Applied Load
น้ำหนักบรรทุกออกแนวกระทำภายนอก	Externally applied design Load
หน่วยแรง	Stress
หน่วยแรงดึง	Tensile Stress
หน่วยแรงอัด	Compressive Stress
หน่วยแรงเฉือน	Shearing Stress
หน่วยแรงดึงหลัก	Principal Tensile Stress
หน่วยแรงหลัก	Principal Stress
เนื้อที่ของอุกคนประสีหิพล	Effective web area
พิกัดขีดหยุน	Elastic Limit
โมดูลัสยืดหยุน	Modulus of elasticity
โมดูลัสแตกร้าว	Modulus of rupture
โมดูลัสความละเอียด	Finess modulus
โมเมนต์แทกร้าว	Cracking Moment
ระยะโถง	Deflection
คานเชิงประกอบ	Composite beam
อัตราส่วนช่วงแรงเฉือนต่อความลึก-	
ประลิทชิบลงคาน	Shear Span/depth ratio