

การวิเคราะห์โครงสร้างเหล็กข้อต่อ กึงแข็งเชิงอิลาสติก-พลาสติก อันดับที่สอง



นาย อลองกรรณ์ กัวตระกูล

ศูนย์วิทยทรัพยากร

วิทยานิพนธ์นี้เป็นส่วนหนึ่งของการศึกษาตามหลักสูตรปริญญาวิศวกรรมศาสตรมหาบัณฑิต

ภาควิชาวิศวกรรมโยธา

บัณฑิตวิทยาลัย จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

พ.ศ. 2538

ISBN 974-632-949-9

ลิขสิทธิ์ของบัณฑิตวิทยาลัย จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

SECOND ORDER ELASTIC-PLASTIC ANALYSIS OF SEMI-RIGID STEEL FRAMES

Mr. Alongkorn Kuatrakul

ศูนย์วิทยบริการ
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

A Thesis Submitted in Partial Fulfillment of the Requirements
for the Degree of Master of Engineering

Department of Civil Engineering

Graduate School

Chulalongkorn University

1995

ISBN 974-632-949-9

หัวข้อวิทยานิพนธ์

การวิเคราะห์โครงสร้างเหล็กข้อต่อ กึ่งแข็ง เชิงอิลาสติก-พลาสติก
อันดับที่สอง

โดย

นาย อลองกรรณ์ ก้าวตระกูล

ภาควิชา

วิศวกรรมโยธา

อาจารย์ที่ปรึกษา

ศาสตราจารย์ ดร. ทักษิณ เทพชาตรี



บัณฑิตวิทยาลัย จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย อนุมัติให้นับวิทยานิพนธ์ฉบับนี้เป็นส่วน
หนึ่งของการศึกษาตามหลักสูตรปริญญามหาบัณฑิต

นาย อลองกรรณ์

คณบดีบัณฑิตวิทยาลัย

(รองศาสตราจารย์ ดร. สันติ ถุงสุวรรณ)

คณะกรรมการสอบบัณฑิตวิทยานิพนธ์

นาย ภูมิธรรม

ประธานกรรมการ

(รองศาสตราจารย์ ดร. สุธรรม สุริยะมงคล)

นาย อรุณรัตน์

อาจารย์ที่ปรึกษา

(ศาสตราจารย์ ดร. ทักษิณ เทพชาตรี)

นาย บุญรอด

กรรมการ

(อาจารย์ ดร. พูลศักดิ์ เพียรสุสม)

นาย วิวัฒน์

กรรมการ

(อาจารย์ ดร. มีรพงศ์ เสนจันทร์มิไชย)

พิมพ์ต้นฉบับที่ด้วยอวิทยานิพนธ์ภายในกรอบสีเขียวนี้เพียงแผ่นเดียว



ผลงาน ภัณฑ์สุล : การวิเคราะห์โครงสร้างเหล็กข้อต่อเก็บแข็ง เชิงวิลากิติก - พลาสติก
อันดับที่สอง (SECOND ORDER ELASTIC - PLASTIC ANALYSIS OF SEMI-RIGID
STEEL FRAMES) อาจารย์ที่ปรึกษา : ศาสตราจารย์ ดร. ทักษิณ เทพยาตร์, 127 หน้า.
ISBN 974-632-949-9

งานวิจัยเล่นหัวหลักการวิเคราะห์โครงสร้างเหล็กข้อต่อเก็บแข็งโดยอาศัยการวิเคราะห์เชิง
วิลาสติก-พลาสติกอันดับที่สอง ซึ่งพิจารณา เมตริกซ์สติฟเนลขององค์ความร้านเล่าโดยคำนึงถึงผลของแรง
ในแนวแกนในรูปของฟังก์ชันเสถียรภาพ และมีล้มมุติฐานให้ขึ้นล่วงมีการเคลื่อนที่น้อย ในการวิเคราะห์
โครงสร้างเหล็กข้อต่อเก็บแข็ง เชิงวิลาสติก-พลาสติกอันดับที่สองเป็นการแก้ล้มการไม่เชิงเส้นหลายตัวแปร¹
โดยใช้วิธีการวิเคราะห์แบบเชิงเส้นของนิวตัน-แรพลันและค่าสติฟเนลลัมผัส การตรวจสอบการสูตรเข้าของ
ค่าตอบแทนทำโดยกำหนดค่าบูคส์เดียนนอร์มของแรงให้ได้ค่าต่ำกว่าค่าที่กำหนด ค่าน้ำหนักบรรทุกประจำสัย
ศานวนหาได้จากการเพิ่มน้ำหนักบรรทุกโดยตรง และได้คำนึงถึงผลของโมเมนต์พลาสติกที่ลดลง เมื่อจาก
แรงในแนวแกนตามความล้มพันธ์ที่เล่นอโดย AISC

การศึกษาพบว่า ผลการวิเคราะห์จากการวิจัยนี้ให้ผลลัพธ์ที่ใกล้เคียงกับงานวิจัยที่ผ่านมา
ค่าตัวประกอนน้ำหนักบรรทุกประจำสัยที่วิเคราะห์ได้มีค่า เป็นไปในระดับร้อยละ 2 จากการศึกษาพบว่า²
การใช้ข้อต่อที่มีคุณสมบัติการรับน้ำหนักบรรทุกสูงกว่าขึ้นล่วงที่เชื่อมต่อ กจะทำให้ค่าน้ำหนักบรรทุกประจำสัย
ของโครงสร้างข้อต่อเก็บแข็งมีค่าแตกต่างจากโครงสร้างข้อต่อ เชิงไม่มากนัก และพบว่า โครงสร้างมีความไหว
ต่อคุณสมบัติของข้อต่อ โดยข้อต่อที่มีความอ่อนตัวสูงจะมีค่าน้ำหนักบรรทุกประจำสัยต่ำ และมีค่าการเปลี่ยน
ตัวแห่งสูง และจะมีลำดับการเกิดจุดมุนพลาสติกแตกต่างกันในลำดับท้าย เมื่อจากผลของข้อต่อเก็บแข็ง
ที่มีต่อการกระจายของโมเมนต์ในโครงสร้าง

ศูนย์วิทยทรัพยากร
มหาวิทยาลัยมหาวิทยาลัย

ภาควิชา วิศวกรรมโยธา
สาขาวิชา วิศวกรรมโยธา
ปีการศึกษา 2538

ลายมือชื่อนิสิต ธรรมพร ภิรัตน์
ลายมือชื่ออาจารย์ที่ปรึกษา พล.อ. พญ. อรุณรัตน์ คงกระพัน
ลายมือชื่ออาจารย์ที่ปรึกษาร่วม

C415012 : MAJOR CIVIL ENGINEERING
KEY WORD: STEEL FRAME / SEMI - RIGID CONNECTION / ELASTIC / PLASTIC /

SECOND - ORDER

ALONGKORN KUATRAKUL : SECOND ORDER ELASTIC - PLASTIC ANALYSIS OF
SEMI - RIGID STEEL FRAMES. THESIS ADVISOR : PROF. THAKSIN THEPCHATRI
Ph.D. 127 pp. ISBN 974-632-949-9

This research presents a second order elastic-plastic analysis of semi-rigid steel frames. Beam-column member stiffness is formulated in the form of stability functions including axial force effect. Small displacement theory is considered. The analysis is carried out using the load control Newton-Raphson method in conjunction with tangent stiffness approach for solving simultaneous nonlinear equations. Convergence is accomplished by specifying Euclidian norms of forces to be smaller than convergence criteria required. Direct increment method is used in computing the ultimate load factor. Reduced plastic moment capacity due to axial force effect is considered by using AISC proposed expressions.

Results obtained from the present analysis have shown to be in close agreement with existing results. Proposed predicted ultimate load factors are about 2 percent deviated from the others. It has been shown that for a frame using top and seat angle with double web angle connection having moment capacity of connections in excess of their adjoining members, the ultimate load capacity of such frame will not differ much from the rigidly - jointed frame. In addition, the ultimate load capacity of the semi-rigid frame is found to be rather sensitive to connection types used. It is also found that the connection flexibility, which influences the distribution of moments in the frame, causes plastic hinge locations to form in different sequences.

ภาควิชา..... วิศวกรรมโยธา
สาขาวิชา..... วิศวกรรมโยธา
ปีการศึกษา 2538

ลายมือชื่อนิสิต..... ลงนาม.....
ลายมือชื่ออาจารย์ที่ปรึกษา.....
ลายมือชื่ออาจารย์ที่ปรึกษาร่วม.....

กิตติกรรมประกาศ



ในการทำวิทยานิพนธ์นี้ ผู้เขียนขอกราบขอบพระคุณ ศาสตราจารย์ ดร. ทักษิณ เทพชาติ ซึ่งเป็นอาจารย์ที่ปรึกษาวิทยานิพนธ์ที่ได้ให้คำแนะนำและความรู้ที่เป็นประโยชน์ตลอดระยะเวลา การทำวิทยานิพนธ์รวมถึงการตรวจสอบและแก้ไขวิทยานิพนธ์จนสำเร็จลุล่วงไปอย่างสมบูรณ์ขอกราบขอบพระคุณคณะกรรมการสอบวิทยานิพนธ์อันประกอบด้วยรองศาสตราจารย์ ดร. สุธรรม สุริยะมงคล อาจารย์ ดร. พูลศักดิ์ เพียรสุน แล้วอาจารย์ ดร. ธีรพงศ์ เสนจันทร์ณัชัย ซึ่งได้ให้คำแนะนำ และตรวจสอบแก้ไขข้อบกพร่อง ของวิทยานิพนธ์ฉบับนี้

ขอกราบขอบพระคุณ บิดา มารดา และ ครอบครัว ซึ่งได้ให้โอกาสในการศึกษาเล่าเรียนและ เป็นกำลังใจตลอดการทำวิทยานิพนธ์ฉบับนี้

อดิกรณ์ ก้าวกระฤต

ศูนย์วิทยทรัพยากร
อุปกรณ์มหा�วิทยาลัย



บทคัดย่อภาษาไทย	๔
บทคัดย่อภาษาอังกฤษ	๕
กิตติกรรมประกาศ	๖
สารบัญ	๗
สารบัญตาราง	๘
สารบัญรูป	๙
สัญญาลักษณ์	๑๐
บทที่ 1 บทนำ	๑
1.1 ความนำ	๑
1.2 งานวิจัยที่ผ่านมา	๒
1.3 งานที่ทำในงานวิจัยนี้	๔
1.4 วัตถุประสงค์	๔
1.5 ขั้นตอน และวิธีการดำเนินการวิจัย	๕
 บทที่ 2 ทฤษฎี และแนวคิด	๖
2.1 ความนำ	๖
2.2 สมมุติฐาน	๗
2.3 พฤติกรรมของข้อต่อ	๘
2.4 รูปแบบของข้อต่อ	๑๑
2.5 สถาปัตยศิลป์ขององค์อาคาร	๑๙
2.6 การรวมสตีฟเนส	๒๓
2.7 การวิเคราะห์อันดับที่สอง โดยวิธีของนิวตัน - แรฟสัน	๒๕
2.8 การแก้สมการโดยวิธีการกำจัดแบบเก่าๆ , วิธี Active Column และ วิธีการเก็บข้อมูลแบบ Skyline	๒๖
2.9 การเกิดจุดหมุนพลาสติก	๒๘
2.10 ผลของแรงในแนวแกนต่อค่าโมเมนต์พลาสติก (Mp) และการ ย้อนกลับของโมเมนต์	๒๙

หน้า

2.11 การเปลี่ยนแปลงเมตริกซ์สตีฟเนสของชิ้นส่วนเมื่อเกิดจุดหมุน พลาสติก	30
2.12 การวิเคราะห์อิเล็กทรอนิก - พลาสติกอันดับที่สอง	34
 บทที่ 3 ขั้นตอน และวิธีการวิจัย	36
3.1 ความนำ	36
3.2 องค์ประกอบของโปรแกรมคอมพิวเตอร์	36
3.3 ขั้นตอนการก่อนการประมวลผล	37
3.4 ขั้นตอนการประมวลผล	37
3.5 ขั้นตอนหลังการประมวลผล	38
 บทที่ 4 การวิเคราะห์ และเปรียบเทียบผล	39
4.1 ความนำ	39
4.2 รายงานการวิเคราะห์ และเปรียบเทียบผลตัวอย่างที่1	40
4.3 รายงานการวิเคราะห์ และเปรียบเทียบผลตัวอย่างที่2	41
4.4 รายงานการวิเคราะห์ และเปรียบเทียบผลตัวอย่างที่3	42
4.5 รายงานการวิเคราะห์ และเปรียบเทียบผลตัวอย่างที่4	43
4.6 รายงานการวิเคราะห์ และเปรียบเทียบผลตัวอย่างที่5	44
4.7 รายงานการวิเคราะห์ และเปรียบเทียบผลตัวอย่างที่6	45
 บทที่ 5 สรุปผล และข้อเสนอแนะ	48
5.1 สรุปผล.....	48
5.2 ข้อเสนอแนะ.....	50

รายการอ้างอิง	51
ภาคผนวก	54
ภาคผนวก ก รายการตารางประกอบ	55
ภาคผนวก ข รายการรูปประกอบ	68
ภาคผนวก ค การหาฟังก์ชันเสถียรภาพ	113
ภาคผนวก ง ตัวอย่างการหาค่า Initial Stiffness , Ultimate Moment Capacity และ Shape Function ของข้อต่อแบบ Top and Seat Angle with Double Web Angle Connection	124
ประวัติผู้เขียน	127

ศูนย์วิทยทรพยากร จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

สารบัญตาราง

	หน้า	
ตารางที่ 4.1	ขนาดและคุณสมบัติขององค์อาคารของโครงสร้างในตัวอย่างที่ 1	55
ตารางที่ 4.2	ผลการวิเคราะห์เปรียบเทียบกับงานวิจัยที่ผ่านมาในตัวอย่างที่ 1	55
ตารางที่ 4.3	ขนาดและคุณสมบัติขององค์อาคารของโครงสร้างในตัวอย่างที่ 2	55
ตารางที่ 4.4	ผลการวิเคราะห์เปรียบเทียบกับงานวิจัยที่ผ่านมาในตัวอย่างที่ 2	56
ตารางที่ 4.5	ค่าตัวแปร(Parameter) ของข้อต่อในตัวอย่างที่ 3	56
ตารางที่ 4.6	ขนาดและคุณสมบัติขององค์อาคารของโครงสร้างในตัวอย่างที่ 3	57
ตารางที่ 4.7	ผลการวิเคราะห์เปรียบเทียบกับงานวิจัยที่ผ่านมาในตัวอย่างที่ 3	57
ตารางที่ 4.8	ค่าตัวแปร(Parameter) ของข้อต่อในตัวอย่างที่ 4	58
ตารางที่ 4.9	ขนาดและคุณสมบัติขององค์อาคารของโครงสร้างในตัวอย่างที่ 4	58
ตารางที่ 4.10	ผลการวิเคราะห์เปรียบเทียบกับงานวิจัยที่ผ่านมาในตัวอย่างที่ 4	59
ตารางที่ 4.11	รายละเอียดทางกายภาพของข้อต่อในตัวอย่างที่ 5	60
ตารางที่ 4.12	ค่าตัวแปร(Parameter) ของข้อต่อในตัวอย่างที่ 5	60
ตารางที่ 4.13	ขนาดและคุณสมบัติขององค์อาคารของโครงสร้างในตัวอย่างที่ 5	61
ตารางที่ 4.14	ผลการวิเคราะห์เปรียบเทียบกับงานวิจัยที่ผ่านมาในตัวอย่างที่ 5	61
ตารางที่ 4.15	ผลการวิเคราะห์เปรียบเทียบโครงสร้างเหล็กข้อต่อ กึ่งแข็ง ในตัวอย่างที่ 5	62
ตารางที่ 4.16	ค่าตัวแปร(Parameter) ของข้อต่อในตัวอย่างที่ 6	63
ตารางที่ 4.17	ขนาดขององค์อาคารในโครงสร้าง ตัวอย่างที่ 6	64
ตารางที่ 4.18(ก)	คุณสมบัติขององค์อาคาร(เสา) ตัวอย่างที่ 6	65
ตารางที่ 4.18(ข)	คุณสมบัติขององค์อาคาร(คาน) ตัวอย่างที่ 6	66
ตารางที่ 4.19	ผลการวิเคราะห์เปรียบเทียบกับงานวิจัยที่ผ่านมา ตัวอย่างที่ 6	67
ตารางที่ 4.20	ผลการวิเคราะห์เปรียบเทียบโครงสร้างเหล็กข้อแข็งกับ โครงสร้างเหล็กข้อต่อ กึ่งแข็ง ในตัวอย่างที่ 6	67

สารบัญรูป

หน้า

รูปที่ 1.1	แสดงชนิดของงานก่อสร้างตามข้อกำหนดของ AISC - ASD และ AISC - LRFD	68
รูปที่ 2.1	พฤติกรรมของโครงระนาบในรูปของความสัมพันธ์ ของน้ำหนักบรรทุก และการเปลี่ยนตำแหน่ง	69
รูปที่ 2.2	แสดงวิธีการวิเคราะห์และสมมุติฐานในการวิเคราะห์โครงสร้างเหล็ก	70
รูปที่ 2.3	แสดงการเปลี่ยนรูปร่างของข้อต่อ	70
รูปที่ 2.4	แสดงความสัมพันธ์ระหว่างโมเมนต์กับมุมเปลี่ยน (Θ_r) ในข้อต่อประเภทต่าง ที่นิยมใช้ทั่วไป	71
รูปที่ 2.5	แสดงพฤติกรรมของข้อต่อของความสัมพันธ์ระหว่างโมเมนต์กับมุมเปลี่ยน	72
รูปที่ 2.6	แสดงพฤติกรรมของข้อต่อในการเพิ่มน้ำหนักบรรทุกหรือลดน้ำหนักบรรทุก	72
รูปที่ 2.7	รูปแบบทั่วไปของข้อต่อ	73
รูปที่ 2.8	แสดง Model ของข้อต่อ	74
รูปที่ 2.9	แสดงความสัมพันธ์ระหว่าง m กับ Θ_r ของข้อต่อรูปแบบ Three Parameter Power Model	75
รูปที่ 2.10	แสดงค่ามาตรฐานของข้อต่อใช้เหล็กจาก	76
รูปที่ 2.11	ข้อสมมุติฐานของ Moderate Thick Plate และ Mechanism ของ Web Angle ในช่วง Ultimate	77
รูปที่ 2.12	Characteristic Curves สำหรับหาค่า Initial Stiffness ของข้อต่อแบบ Single Web Angle	77
รูปที่ 2.13	รูปแบบการเปลี่ยนรูปร่างของเหล็กจากบนและเหล็กจากล่างในช่วงอิเล็กติก	78
รูปที่ 2.14	พฤติกรรมของเหล็กจากบน (Top Angle)	78
รูปที่ 2.15	Characteristic Curves สำหรับหาค่า Initial Stiffness ของข้อต่อแบบ Top and Seat Angle	79
รูปที่ 2.16	พฤติกรรมของเหล็กจากบน ในช่วงกำลังประดับ (Ultimate State)	79
รูปที่ 2.17	รูปแบบการเสียรูปของข้อต่อแบบ Top and Seat Angle with Double Web Angle ในช่วงอิเล็กติก	80

รูปที่ 2.18 Characteristic Curves สำหรับหาค่า Initial Stiffness ของข้อต่อแบบ Top and Seat Angle with Double Web Angle โดยแสดงความสัมพันธ์ ระหว่าง D_{ts} กับ β_t'	80
รูปที่ 2.19 Characteristic Curves สำหรับหาค่า Initial Stiffness ของข้อต่อแบบ Top and Seat Angle with Double Web Angle โดยแสดงความสัมพันธ์ ระหว่าง D_{ts} กับ β_w'	81
รูปที่ 2.20 พฤติกรรมการกระจายน้ำหนักกระทำในช่วงกำลังประดิษฐ์ (Ultimate State)	81
รูปที่ 2.21 ความสัมพันธ์ของค่า Shape Parameter เทียบกับผลการทดสอบ	82
รูปที่ 2.22 องค์อาคารตาม - เสา มีข้อต่อ กึ่งแข็งที่ปลายทั้งสอง	82
รูปที่ 2.23 Hybrid Beam Element	83
รูปที่ 2.24 องค์อาคารวางในระบบโคออดิเนตโกลบอล	84
รูปที่ 2.25 การวิเคราะห์อันดับที่สองใช้尼วิตัน - แรฟสัน	84
รูปที่ 2.26 การกระจายของหน่วยแรง และการเกิดจุดมุนพลาสติก	85
รูปที่ 2.27 ความสัมพันธ์ของโมเมนต์กับการโก่งของหน้าตัดใด ๆ	85
รูปที่ 2.28 ความสัมพันธ์ของความสามารถในการรับพลาสติกโมเมนต์ กับแรงในแนวแกนสำหรับหน้าตัดรูปตัว L รอบแกนเอก	86
รูปที่ 2.29 องค์อาคารเมื่อเกิดจุดมุนพลาสติกที่ปลาย	87
รูปที่ 2.30 การวิเคราะห์อิเล็กทรอนิก - พลาสติกอันที่สอง	88
รูปที่ 3.1 แผนภูมิขั้นตอนการทำการวิเคราะห์	89
รูปที่ 4.1 ลักษณะโครงสร้างและแรงกระทำตัวอย่างที่ 1	90
รูปที่ 4.2 ความสัมพันธ์ระหว่างตัวประกอบน้ำหนักบรรทุกกับการเปลี่ยนตำแหน่ง ในแนวตั้งเปรียบเทียบกับงานวิจัยที่ผ่านมาตัวอย่างที่ 1	90
รูปที่ 4.3 ลำดับการเกิดจุดมุนพลาสติกเปรียบเทียบกับงานวิจัยที่ผ่านมา ตัวอย่างที่ 1	91
รูปที่ 4.4 ลักษณะโครงสร้างและแรงกระทำตัวอย่างที่ 2	91
รูปที่ 4.5 ความสัมพันธ์ระหว่างตัวประกอบน้ำหนักบรรทุกกับการเปลี่ยนตำแหน่ง ในแนวตั้งเปรียบเทียบกับงานวิจัยที่ผ่านมาตัวอย่างที่ 2	92

รูปที่ 4.6 ลำดับการเกิดจุดหมุนพลาสติกเบรียบเทียบกับงานวิจัยที่ผ่านมา ตัวอย่างที่ 2	92
รูปที่ 4.7 ความสัมพันธ์ของโมเมนต์ที่ข้อต่อกับมุมเปลี่ยน ตัวอย่างที่ 3	93
รูปที่ 4.8 ลักษณะโครงสร้างและแรงกระทำตัวอย่างที่ 3	94
รูปที่ 4.9 ลำดับการเกิดจุดหมุนพลาสติกเบรียบเทียบกับงานวิจัยที่ผ่านมา ตัวอย่างที่ 3	95
รูปที่ 4.10 ความสัมพันธ์ระหว่างตัวประกอบน้ำหนักบรรทุกกับอัตราส่วนการเปลี่ยนตำแหน่ง ในแนวราบเทียบกับความสูงเบรียบเทียบกับงานวิจัยที่ผ่านมาตัวอย่างที่ 3	95
รูปที่ 4.11 ลักษณะโครงสร้างและแรงกระทำตัวอย่างที่ 4	96
รูปที่ 4.12 ความสัมพันธ์ของโมเมนต์ที่ข้อต่อกับมุมเปลี่ยน ตัวอย่างที่ 4	96
รูปที่ 4.13 ลำดับการเกิดจุดหมุนพลาสติกเบรียบเทียบกับงานวิจัยที่ผ่านมา ตัวอย่างที่ 4	97
รูปที่ 4.14 ความสัมพันธ์ระหว่างตัวประกอบน้ำหนักบรรทุกกับอัตราส่วนการเปลี่ยนตำแหน่ง ในแนวราบเทียบกับความสูงเบรียบเทียบกับงานวิจัยที่ผ่านมาตัวอย่างที่ 4	97
รูปที่ 4.15 ลักษณะโครงสร้างและแรงกระทำตัวอย่างที่ 5	98
รูปที่ 4.16 ความสัมพันธ์ของโมเมนต์ที่ข้อต่อกับมุมเปลี่ยน ตัวอย่างที่ 5	99
รูปที่ 4.17 รายละเอียดของข้อต่อ ตัวอย่างที่ 5	100
รูปที่ 4.18 ความสัมพันธ์ระหว่างตัวประกอบน้ำหนักบรรทุกกับอัตราส่วนการเปลี่ยนตำแหน่ง ในแนวราบเทียบกับความสูงเบรียบเทียบกับงานวิจัยที่ผ่านมาตัวอย่างที่ 5	101
รูปที่ 4.19 ลำดับการเกิดจุดหมุนพลาสติกเบรียบเทียบกับงานวิจัยที่ผ่านมา ตัวอย่างที่ 5	102
รูปที่ 4.20 ความสัมพันธ์ระหว่างตัวประกอบน้ำหนักบรรทุกกับอัตราส่วนการเปลี่ยนตำแหน่ง ในแนวราบเทียบกับความสูงของโครงสร้างซึ่งใช้ข้อต่อแบบ Moment Connection ตัวอย่างที่ 5	103
รูปที่ 4.21 ลำดับการเกิดจุดหมุนพลาสติกเบรียบเทียบระหว่างโครงสร้างเหล็กข้อแจ้งกับ ^{กับ} โครงสร้างเหล็กข้อต่อ กึ่งแจ้ง ใช้ข้อต่อแบบ Top and Seat Angle with Double Web Angle ตัวอย่างที่ 5	104
รูปที่ 4.22 ความสัมพันธ์ระหว่างตัวประกอบน้ำหนักบรรทุกกับอัตราส่วนการเปลี่ยนตำแหน่ง ในแนวราบเทียบกับความสูงของโครงสร้างซึ่งใช้ข้อต่อแบบ Shear Connection ตัวอย่างที่ 5	105
รูปที่ 4.23 ความสัมพันธ์ของโมเมนต์ที่ข้อต่อ กับ มุมเปลี่ยน ตัวอย่างที่ 6	106

รูปที่ 4.24 ลักษณะโครงสร้างและแรงกระทำตัวอย่างที่ 6	107
รูปที่ 4.25 ความสัมพันธ์ระหว่างตัวประกอบน้ำหนักบรรทุกับอัตราส่วนการเปลี่ยนตำแหน่ง ในแนวราบเทียบกับความสูงของโครงสร้างเหล็กข้อแข็งเปรียบเทียบกับงานวิจัยที่ ผ่านมาตัวอย่างที่ 6	108
รูปที่ 4.26 ลำดับการเกิดจุดหมุนพลาสติกเปรียบเทียบกับงานวิจัยที่ผ่านมา ตัวอย่างที่ 6	109
รูปที่ 4.27 ความสัมพันธ์ระหว่างตัวประกอบน้ำหนักบรรทุกับอัตราส่วนการเปลี่ยนตำแหน่ง ในแนวราบเทียบกับความสูงเปรียบเทียบระหว่างโครงสร้างเหล็กข้อแข็งกับ ¹ โครงสร้างเหล็กข้อต่อ กับตัวอย่างที่ 6	110
รูปที่ 4.28 ลำดับการเกิดจุดหมุนพลาสติกเปรียบเทียบระหว่างโครงสร้างเหล็กข้อแข็งกับ ¹ โครงสร้างเหล็กข้อต่อ กับตัวอย่างที่ 6	111
รูปที่ 4.29 รายละเอียดของข้อต่อตัวอย่างที่ 6	112

ศูนย์วิทยทรัพยากร อุปกรณ์รวมมหาวิทยาลัย

สัญลักษณ์

A	พื้นที่หน้าตัด
[a]	เมตริกซ์แปลง (Transformation Matrix)
[D]	เมตริกซ์ทะแยง
f	หน่วยแรง
f_y	หน่วยแรงคลาก
g_c	ระยะจากขอบเหล็กจากถึงจุดศูนย์กลางแนว สลักเกลียว
I	โมเมนต์ของความเรื่อย
K	ระยะจาก Angle Heel ถึง Toe ของ Fillet
[K]	เมตริกซ์สตีฟเนสของโครงสร้าง
$[K_g]^i$	เมตริกซ์สตีฟเนสขององค์อาคาร i ใน โคลอเดินต์โกลบอล
$[K(r)]$	เมตริกซ์สตีฟเนสขององค์อาคารที่คำนึงถึง ผลของแรงในแนวแกนต่อค่าสตีฟเนสของ โมเมนต์และแรงเฉือนในโคลอเดินต์ โกลบอล
$[K(v)]$	เมตริกซ์สตีฟเนสขององค์อาคารที่คำนึงถึง ผลของแรงในแนวแกนต่อค่าสตีฟเนสของ โมเมนต์และแรงเฉือนในโคลอเดินต์ ประจำตัว
I	ความยาวเหล็กชาก
L	- ความยาว - เมตริกซ์สามเหลี่ยมล่าง
M	โมเมนต์
M_a	โมเมนต์ที่ปลาย a ขององค์อาคาร
M_p	โมเมนต์พลาสติก
M_u	โมเมนต์สูงสุดของข้อต่อ
M_y	โมเมนต์คลาก
n	ฟังก์ชันรูปร่าง (Shape Function)

P	แรงในแนวแกน
P_y	แรงคลาก
$\{Q\}$	เวคเตอร์ของแรงคงค้าง (Unbalanced Force Vector)
R_{ki}	สตีฟเฟนส์เริ่มต้นของข้อต่อ
R_{kt}	สตีฟเฟนส์.จุดใดๆของข้อต่อ
$\{R\}$	เวคเตอร์ของแรงกระทำ ในโคออดิเนตโลกบอร์ด
$\{r\}$	เวคเตอร์ของการเปลี่ยนตำแหน่งในโคออดิเนตโลกบอร์ด
r_i	การเปลี่ยนตำแหน่งที่ d.o.f. i
S	- แรงเฉือน - เมตริกซ์สามเหลี่ยมบน
$\{s\}$	เวคเตอร์ของแรงกระทำในโคออดิเนต ประจำตัว
s_i	แรงที่ปลายที่ dof i ขององค์อาคาร
t	ความหนาของเหล็กจาก
w	เส้นผ่าศูนย์กลางของนีกต
e	การเปลี่ยนตำแหน่งในแนวแกน
v	การเปลี่ยนตำแหน่งในแนวเฉือน
$\{v\}$	เวคเตอร์ของการเปลี่ยนตำแหน่ง ในโคออดิเนตประจำตัว
Z_p	โมดูลัสพลาสติก
Φ_i	ฟังก์ชันเสถียรภาพ(Stability Functions)
θ	มุมหมุน
λ	ตัวประกอบน้ำหนักบรรทุก