



247224



รายงานวิจัยฉบับสมบูรณ์

ทุนสนับสนุนโครงการวิจัยนวัตกรรมเพื่อถ่ายทอดเทคโนโลยีสู่ชุมชนฐานราก ประจำปี 2550

สำนักงานคณะกรรมการการอุดมศึกษา

หัวข้อโครงการวิจัย

การศึกษาความพร้อมของอาคารชั้นต่อชาน-เสาเหล็กในประเทศไทยเพื่อรับแรงแผ่นดินไหว

A Study of Steel Beam-to-Column Connections in Thailand for Earthquake Load

โดย

ผศ. ดร. อานันท์ วงศ์แก้ว

ภาควิชาวิศวกรรมโยธา

คณะวิศวกรรมศาสตร์ มหาวิทยาลัยบูรพา

b002516A5

ห้องสมุดงานวิจัย สำนักงานคณะกรรมการวิจัยแห่งชาติ



247224



### รายงานวิจัยฉบับสมบูรณ์

ทุนสนับสนุนโครงการวิจัยนวัตกรรมเพื่อถ่ายทอดเทคโนโลยีสู่ชุมชนฐานราก ประจำปี 2550  
สำนักงานคณะกรรมการการอุดมศึกษา

### หัวข้อโครงการวิจัย

การศึกษาความพร้อมของค่าการข้อต่อคาน-เสาเหล็กในประเทศไทยเพื่อรับแรงแผ่นดินไหว  
A Study of Steel Beam-to-Column Connections in Thailand for Earthquake Load



โดย

ผศ. ดร. อานันท์ วงศ์แก้ว  
ภาควิชาวิศวกรรมโยธา  
คณะวิศวกรรมศาสตร์ มหาวิทยาลัยนูรพา

ก่อนการเกิดแผ่นดินไหว Northridge ในปี 1994 วิศวกร โครงสร้าง ในประเทศสหรัฐอเมริกาเชื่อว่า โครงข้อแข็งเหล็กจะแสดงพฤติกรรมที่โดยเด่นในเรื่องความหนึบและความสามารถต้านทานการสั่นไหวที่รุนแรงได้โดยไม่สูญเสียความแข็งแรงขององค์อาคาร โดยรวม หรือสูญเสียน้อยมาก อย่างไรก็ตาม หลังการเกิดแผ่นดินไหว Northridge พบว่า โครงข้อแข็งจำนวนมากเกิดรอยแตกร้าวบริเวณรอยต่อระหว่างคาน-เสา และต่อมานพบอีกว่า รอยแตกร้าวเหล่านี้ เป็นรอยแตกแบบ gerade ทำให้วิศวกรส่วนใหญ่มีความกังวลถึงองค์ความรู้และมาตรฐานในการออกแบบ โครงข้อแข็งเหล็กที่ใช้อยู่ขณะนั้น (ก่อนปี 1994) อาจมีข้อบกพร่องจำเป็นต้องทำการศึกษาเพิ่มเติม การศึกษานี้มีจุดมุ่งหมาย เพื่อศึกษาพฤติกรรมข้อต่อคาน-เสาเหล็ก ที่มีรายละเอียดตามการก่อสร้างในประเทศไทย เมื่อรับแรงแผ่นดินไหวด้วยวิธีไฟฟ้าในอลิเมนต์ โดยเริ่มจากการสร้างแบบจำลอง ไฟฟ้าในอลิเมนต์ของข้อต่อคาน-เสาชนิด Welded Unreinforced Flanges-Bolted Web (ExBSh1C) ทำการวิเคราะห์แบบจำลอง ExBSh1C นำผลที่ได้จาก การวิเคราะห์ เปรียบเทียบกับผลที่ได้จากการทดสอบชิ้นงานจริง จากนั้นจะทำการปรับรายละเอียดแบบจำลอง ExBSh1C ให้มีรายละเอียดของแบบจำลอง ตามรายละเอียดการก่อสร้างในประเทศไทย แบบเชื่อมรอบหน้าตัดคาน (ExTSh1C) ผลการวิเคราะห์แบบจำลอง ExBSh1C แสดงให้เห็นว่า แบบจำลองไฟฟ้าในอลิเมนต์ที่พัฒนาขึ้นมา มีความแม่นยำ ถูกต้องสูง ตรงตอบสนองสูงสุดของแบบจำลอง มีค่าไกล์เดียงกับค่าที่ได้จากการทดสอบชิ้นงาน และแบบจำลองสามารถแสดงตำแหน่งการครากของข้อต่อ ได้ตรงกับผลที่ได้จากการทดสอบ เมื่อพิจารณาจากผลการวิเคราะห์แบบจำลอง ExTSh1C จะพบว่า แบบจำลองนี้มีพฤติกรรมด้านการรับแรงและการกระจายความเค้น ได้ดีกว่า ดังนั้นจึงอาจนำรูปได้รับ ข้อต่อประเภทเชื่อมรอบหน้าตัดคาน อาจมีพฤติกรรมและศักยภาพในการรับแรงแผ่นดินไหวได้ดีกว่า ข้อต่อประเภท Welded Unreinforced Flanges-Bolted Web

**คำสำคัญ:** ข้อต่อคาน-เสา, แบบจำลองไฟฟ้าในอลิเมนต์, การวิเคราะห์ด้วยวิธีไฟฟ้าในอลิเมนต์, ข้อต่อชนิด Welded Unreinforced Flanges-Bolted Web, ข้อต่อชนิดเชื่อมรอบหน้าตัดคาน

## **Abstract**

**247224**

Prior to the 1994 Northridge earthquake, structural engineers believed that welded steel moment-resisting frame building would provide outstanding performance in earthquakes, exhibiting ductile behavior and resisting very strong ground motions without substantial degradation of their structural capacity. However, the discovery of brittle fracture damage in many steel moment frame buildings after the earthquake revealed substantial misunderstanding the ways engineers previously designed and constructed such steel structures. The research presented herein focused on investigating behavior of the beam-column connection constructed by Thai practice using finite element analysis. First, the finite element (FE) model of welded unreinforced flanges-bolted web beam-column connection (ExBSp1C) was developed and analyzed. The inelastic analysis results of ExBSp1C model included material nonlinearity and cyclic loading scheme were verified with an available full-scale connection tested at the University of Michigan. Guided by ExBSp1C model, a new FE model representing a connection constructed by Thai practice with fully welded beam to column (ExTSp1C) was developed. The FE analysis of this connection was aimed to investigate behavior and potential of such a type of the beam-column connection subjected to an earthquake.

The analytical results of ExBSp1C model showed excellent agreement with the experiment, globally and locally. The high von-Mises stress regions exceptionally matched yielding areas of the tested specimen. Based on the analytical results, ExTSp1C model indicated better behavior than the other model in terms of strength and behavior. Therefore, it can lead to conclude that the connection with fully welded beam to column may perform better than the US typical detailed connection during earthquake.

**Keywords:** Beam-Column Connection, Finite Element Model, Finite Element Analysis, Welded Unreinforced Flanges-Bolted Web Connection, Fully Welded Connection

## กิตติกรรมประกาศ

งานวิจัย เรื่องการศึกษาความพร้อมองค์กร การข้อต่อคาน-เสาเหล็กในประเทศไทยเพื่อรับแรง  
แผ่นดินไหว ได้รับทุนสนับสนุนโครงการวิจัยนวัตกรรมเพื่อถ่ายทอดเทคโนโลยีสู่ชุมชนฐานราก  
ประจำปีงบประมาณ 2550 สำนักงานคณะกรรมการการอุดมศึกษา ผู้วิจัยขอขอบคุณมา ณ. ที่นี่

สารบัญ	หน้า
บทคัดย่อภาษาไทย	ก
บทคัดย่อภาษาอังกฤษ	ข
กิตติกรรมประกาศ	ค
สารบัญ	ง
สารบัญตาราง	ช
สารบัญรูป	ณ
<b>บทที่ 1 บทนำ</b>	
1.1 ความเป็นมาและแรงจูงใจในการทำงานวิจัย	1
1.2 วัตถุประสงค์ของโครงการวิจัย	3
1.3 ขอบเขตของโครงการวิจัย	3
1.4 ประโยชน์ที่คาดว่าจะได้รับ	4
<b>บทที่ 2 ข้อต่อคาน-เสาเหล็กและงานวิจัยที่เกี่ยวข้อง</b>	
2.1 บทนำ	5
2.2 ข้อต่อคาน-เสาเหล็กแบบถ่ายโน้มนต์ชนิด Welded Unreinforced	5
Flanges-Bolted Web	
2.3 ข้อต่อคาน-เสาเหล็กที่ก่อสร้างในประเทศไทย	8
2.4 รูปแบบความเสียหายของข้อต่อคาน-เสาเหล็กชนิด Welded Unreinforced Flanges-Bolted Web	9

2.5 งานวิจัยที่เกี่ยวข้องกับข้อต่อคาน-เสาเหล็ก	12
<b>บทที่ 3 การพัฒนาแบบจำลองไฟไนอิลิเมนต์ของข้อต่อคาน-เสาเหล็ก</b>	
3.1 บทนำ	18
3.2 โครงสร้างโมเดลตัวอย่างของโครงข้อแข็งเหล็กเมื่อรับแรงกระทำด้านข้าง	18
3.3 ชิ้นส่วนย่อยแบบแผ่นบาง (Shell Element)	20
3.4 ความสัมพันธ์ของความดัน (Stress) กับความเครียด (Strain)	21
ของเหล็กที่ใช้ในการสร้างแบบจำลอง	
3.5 การจำลองแรงกระทำแบบสลับทิศ (แรงวัตถุจักร)	21
3.6 คุณสมบัติการยึดรังที่ปลายเสาด้านบนและล่าง	23
3.7 ค่าต่างๆ ที่ใช้ในการประเมินผลการวิเคราะห์แบบจำลองไฟไนอิลิเมนต์	23
3.8 การประเมินพฤติกรรมของแบบจำลองข้อต่อคาน-เสาเหล็ก	23
3.9 การสร้างแบบจำลองไฟไนอิลิเมนต์	25
<b>บทที่ 4 ผลการวิเคราะห์ไฟไนอิลิเมนต์ข้อต่อชนิด Welded Unreinforced Flanges-Bolted Web (ExBSh1C)</b>	
4.1 บทนำ	28
4.2 ข้อต่อคาน-เสาชนิด Welded Unreinforced Flanges-Bolted Web ทดสอบ	28
ที่มหาวิทยาลัยแห่งรัฐมิชิแกน และแบบจำลองไฟไนอิลิเมนต์ ExBSh1C	
4.3 การเปรียบเทียบผลการวิเคราะห์แบบจำลองไฟไนอิลิเมนต์กับผลการทดสอบชิ้นงาน	31
4.4 การวิเคราะห์พฤติกรรมองค์รวมของแบบจำลอง ExBSh1C	35

4.5 การวิเคราะห์พฤติกรรมองค์ประกอบย่อยของแบบจำลอง ExBSh1C	38
<b>บทที่ 5 ผลการวิเคราะห์ไฟในอิลิเมนต์ข้อต่อชนิดก่อสร้างในประเทศไทย (ExTSh1C)</b>	
5.1 บทนำ	48
5.2 แบบจำลองไฟในอิลิเมนต์ข้อต่อ canon-เสา ชนิดที่มีรายละเอียด	48
ตามการก่อสร้างในประเทศไทย (ExTSh1C)	
5.3 การวิเคราะห์พฤติกรรมองค์รวมของแบบจำลอง ExTSh1C	50
5.4 การวิเคราะห์พฤติกรรมองค์ประกอบย่อยของแบบจำลอง ExTSh1C	53
<b>บทที่ 6 สรุปผลการศึกษาและข้อเสนอแนะ</b>	61
<b>เอกสารอ้างอิง</b>	63

## สารบัญตาราง

หน้า

ตารางที่ 3.1 ขนาดคาน-เสาและลักษณะสำคัญของแบบจำลองไฟไนอิลิเมนต์	27
ตารางที่ 4.1 แสดงขนาดหน้าตัดคานและเสาที่ใช้ในการสร้างแบบจำลอง ExBSh1C	30
ตารางที่ 4.2 ค่าความเค้น von-Mises สูงสุดและตำแหน่งที่เกิด สภาพ 1-6	38
ของแบบจำลอง ExBSh1C	
ตารางที่ 4.3 ค่าความเค้น von-Mises สูงสุด บริเวณ Access Hole	39
ของแบบจำลอง ExBSh1C	
ตารางที่ 4.4 ค่าความเค้น von-Mises สูงสุด บนแผ่น Shear Tab	42
ของแบบจำลอง ExBSh1C	
ตารางที่ 4.5 ค่าความเค้น von-Mises สูงสุด บนแผ่น Continuity Plate	44
และปีกคานบนของแบบจำลอง ExBSh1C	
ตารางที่ 4.6 ค่าความเค้น von-Mises สูงสุด ในแผ่น Panel Zone	46
ของแบบจำลอง ExBSh1C	
ตาราง 5.1 สรุปค่าความเค้น von-Mises และตำแหน่งที่เกิดตามสภาพ 1-6	50
ของแบบจำลอง ExTSh1C	
ตารางที่ 5.2 ค่าความเค้น von-Mises สูงสุด ได้ปีกคานบน ของแบบจำลอง ExTSh1C	53
ตารางที่ 5.3 ค่าความเค้น von-Mises สูงสุด บนแผ่นอวคานติดกับ	55
หน้าเสาของแบบจำลอง ExTSh1C	
ตารางที่ 5.4 ค่าความเค้น von-Mises สูงสุด ในแผ่น Continuity Plate	57

และปีกคานบนของแบบจำลอง ExTSh1C

ตารางที่ 5.5 ค่าความเค้น von-Mises สูงสุด ในแผ่น Panel Zone

59

ของแบบจำลอง ExTSh1C

## สารบัญรูป

หน้า

รูปที่ 2.1	รูปข้อต่อแบบถ่ายโภเมนต์ของเสาตันใน (Interior Column)	6
รูปที่ 2.2	รูปข้อต่อแบบถ่ายโภเมนต์ของเสาตันริม (Exterior column)	8
รูปที่ 2.3	แสดงจุดต่อระหว่างคาน-เสา ที่นิยมใช้ในประเทศไทย	9
รูปที่ 2.4	รูปแบบความเสียหายที่เกิดขึ้นในบริเวณข้อต่อของโครงสร้างเหล็กแบบถ่ายโภเมนต์ [7]	10
รูปที่ 2.5	รูปแบบรอยแตกที่เกิดขึ้นกับข้อต่อคาน-เสาในโครงข้อแข็งเหล็ก [6]	12
รูปที่ 2.6	การไฟลของความเค้นสูงสุดบริเวณข้อต่อคาน-เสาจากการวิเคราะห์ด้วยวิธีไฟฟ้าอิเล็กทรอนิกส์ [14]	13
รูปที่ 2.7	การกระจายตัวของความเค้นเฉือนในแผ่น Shear Tab วิเคราะห์ด้วยวิธีไฟฟ้าอิเล็กทรอนิกส์ [14]	14
รูปที่ 2.8	ปริมาณแรงเฉือนที่เกิดขึ้นในปีกคานและแผ่น Shear Tab บริเวณข้อต่อ จากการวิเคราะห์ด้วยวิธีไฟฟ้าอิเล็กทรอนิกส์ [14]	14
รูปที่ 2.9	พฤติกรรมการรับแรงสลับทิศของข้อต่อคาน-เสาชนิด Pre-Northridge [10]	15
รูปที่ 3.1	โครงข้อแข็งเหล็กเมื่อมีการรับแรงแผ่นดินไหว	19
รูปที่ 3.2	ชิ้นส่วนย่อยแบบแผ่นบาง (Shell Element)	20
รูปที่ 3.3	ความสัมพันธ์ของความเค้น (Stress) กับความเครียด (Strain) ของวัสดุที่ใช้ในการสร้างแบบจำลอง	21
รูปที่ 3.4	ลักษณะการใส่แรงวัลูจักรจำลองกับแบบจำลองไฟฟ้าอิเล็กทรอนิกส์ของเสาตันริม	22

รูปที่ 3.5	แรงวัสดุจัดจำลองสำหรับการทดสอบชิ้นงานขนาดใหญ่เมื่อรับแรงแผ่นดินไหว (SAC 1997)	22
รูปที่ 3.6	แสดงบริเวณจุดเชื่อมต่อระหว่างคาน-เสา	24
	ที่ใช้แสดงพฤติกรรมของโครงสร้างแบบจำลอง	
รูปที่ 3.7	แสดงองค์ประกอบของข้อต่อคาน-เสาที่ใช้แสดงพฤติกรรมของโครงสร้างของแบบจำลอง	24
รูปที่ 3.8	ลักษณะแบบจำลองไฟไนอิลิเมนต์แบบเท่าขนาดจริง (Full Model)	25
รูปที่ 3.9	รายละเอียดที่ใช้ในการสร้างแบบจำลองไฟไนอิลิเมนต์ชนิด Welded Unreinforced Flanges-Bolted Web ของเสาต้นริม	26
รูปที่ 3.10	รายละเอียดที่ใช้ในการสร้างแบบจำลองชนิดก่อสร้างในประเทศ	26
รูปที่ 3.11	แสดงชื่อแบบจำลองไฟไนอิลิเมนต์ที่ใช้ในการศึกษา	27
รูปที่ 4.1	แสดงขนาดและการติดตั้งชิ้นงานที่ทดสอบที่มหาวิทยาลัยแห่งรัฐมิชิแกน	30
รูปที่ 4.2	แบบจำลองไฟไนอิลิเมนต์ ExBSh1C	31
รูปที่ 4.3	กราฟความสัมพันธ์ระหว่างแรงตอบสนองที่ดำเนินไปตามค่าคงที่ของป้ายคาน กับระยะเคลื่อนที่ของป้ายคาน	32
รูปที่ 4.4	แสดงค่าความเค้น von-Mises ของแบบจำลองExBSh1C และรูปถ่ายจากการทดสอบที่ระยะป้ายคานเคลื่อนที่เท่ากับ 4.27 นิวตัน	34
รูปที่ 4.5	แรงตอบสนองที่ป้ายคานกับระยะเคลื่อนที่ของป้ายคาน ที่สภาวะ 1-6 ของแบบจำลอง ExBSh1C	36
รูปที่ 4.6	แสดงค่าความเค้น von-Mises ที่สภาวะ 1-6 ของแบบจำลอง ExBSh1C	37

รูปที่ 4.7	แสดงค่าความเค้น von-Mises ที่บริเวณ Access Hole ที่สภาวะ 1-6 ของแบบจำลอง ExBSh1C	40
รูปที่ 4.8	แสดงลักษณะการแตกของปีกคานด้านผิวน ที่บริเวณ Access Hole ของชิ้นงานทดสอบ	41
รูปที่ 4.9	แสดงค่าความเค้น von-Mises บนแผ่น Shear Tab ที่สภาวะ 1-6 ของแบบจำลอง ExBSh1C	43
รูปที่ 4.10	แสดงค่าความเค้น von-Mises ในแผ่น Continuity Plate และปีกคานบนติดกับหน้าเสา ที่สภาวะ 1-6 ของแบบจำลอง ExBSh1C	45
รูปที่ 4.11	แสดงค่าความเค้น von-Mises ในแผ่น Panel Zone ที่สภาวะ 1-6 ของแบบจำลอง ExBSh1C	47
รูปที่ 5.1	แบบจำลองไฟไนอิลิเมนต์ ExTSh1C	49
รูปที่ 5.2	แรงตอบสนองที่ปลายคานกับระยะเคลื่อนที่ของปลายคาน ที่สภาวะ 1-6 ของแบบจำลอง ExTSh1C	51
รูปที่ 5.3	แสดงค่าความเค้น von-Mises ที่สภาวะ 1-6 ของแบบจำลอง ExTSh1C	52
รูปที่ 5.4	แสดงค่าความเค้น von-Mises ให้ปีกคานบนที่สภาวะ 1-6 ของแบบจำลอง ExTSh1C	54
รูปที่ 5.5	แสดงค่าความเค้น von-Mises บนแผ่นเอวคานติดกับหน้าเสา ที่สภาวะ 1-6 ของแบบจำลอง ExTSh1C	56
รูปที่ 5.6	แสดงค่าความเค้น von-Mises ในแผ่น Continuity Plate และปีกคานบน ของแบบจำลอง ExTSh1C ติดกับหน้าเสาที่สภาวะ 1-6	58

รูปที่ 5.7 แสดงค่าความเค้น von-Mises ในแผ่น Panel Zone

60

ที่ส่วน 1-6 ของแบบจำลอง ExTSh1C