

เปรียบเทียบผลการวิเคราะห์

จากการพัฒนาวิธีการวิเคราะห์โครงสร้างแผ่นพื้นท้องเรียบด้วยวิธีอย่างง่าย ในบทที่ผ่าน ๆ มานั้น ค่าสติฟเนสติดโยง (Attached stiffness,  $K_c$ ) ที่ใช้ ได้มาจากแบบจำลองของโครงสร้างที่มีจำนวนช่วงเสา 3 ช่วง และมีความยาวช่วงเท่าๆ กัน โดยมีขอบเขตการใช้งานคือ สัดส่วนความกว้างต่อความยาวช่วงของพื้น มีค่าตั้งแต่ 0.5 ถึง 2.0 แต่เพื่อให้การวิเคราะห์ด้วยวิธีอย่างง่ายสามารถนำไปใช้งานกับโครงสร้างแผ่นพื้นท้องเรียบได้อย่างกว้างขวางมากขึ้นกว่าโครงสร้างต้นแบบดังกล่าวแล้วนั้น ในบทนี้ จึงจะทำการวิเคราะห์ปัญหาตัวอย่างโครงสร้างแผ่นพื้นท้องเรียบ ด้วยวิธีอย่างง่าย (Simplified method) เปรียบเทียบกับวิธีไฟไนต์เอลิเมนต์ (Finite element) ซึ่งใช้แบบจำลองดังกล่าวไว้ในบทที่ 2 โดยตัวแปรที่ศึกษา ได้แก่ จำนวนช่วงเสา,  $N$  และสัดส่วนความกว้างต่อความยาวช่วงของพื้น,  $L_2/L_1$  ดังในตัวอย่างที่ 1 และตัวอย่างที่ 2 ที่จะกล่าวต่อไปตามลำดับ ส่วนตัวอย่างที่ 3 จะเป็นการประยุกต์ใช้วิธีอย่างง่ายกับโครงสร้างพื้นหลายช่วงที่มีความยาวช่วงไม่เท่ากัน โดยมีวัตถุประสงค์เพื่อตรวจสอบว่า ผลการวิเคราะห์ด้วยวิธีอย่างง่ายที่ได้พัฒนาขึ้นนี้ มีค่าแตกต่างจากวิธีไฟไนต์เอลิเมนต์มากน้อยเพียงใด

ในตัวอย่างที่ 4 จะทำการเปรียบเทียบผลการวิเคราะห์ด้วยวิธีอย่างง่าย กับวิธีเฟรมเสมือนว่ามีแตกต่างกันอย่างไร และในตัวอย่างที่ 5 จะทำการวิเคราะห์โครงสร้างด้วยวิธีอย่างง่าย โดยพิจารณาความสัมพันธ์ของสติฟเนสติดโยง กับสัดส่วนของความกว้างต่อความยาวช่วงของพื้นเป็นเส้นตรง ซึ่งจะคำนวณได้ง่ายขึ้น แล้วจึงหาความคลาดเคลื่อนโดยเปรียบเทียบกับวิธีไฟไนต์เอลิเมนต์

ตัวอย่างที่ 1 (จำนวนช่วงเสา)

ตัวอย่างนี้ มีวัตถุประสงค์เพื่อตรวจสอบความคลาดเคลื่อนของวิธีวิเคราะห์อย่างง่าย

เมื่อนำไปใช้วิเคราะห์โครงสร้างแผ่นพื้นท้องเรียบที่มีจำนวนช่วงเสาต่างๆ

โครงสร้างแผ่นพื้นท้องเรียบคอนกรีตเสริมเหล็ก เช่นเดียวกับที่แสดงในรูปที่ 2.1 มีจำนวนช่วงเสา 1, 2, 3 และ 4 ช่วงแตกต่างกันไปจำนวน 4 โครงสร้าง มีความยาวช่วงของพื้นเท่ากับ 8.0 เมตร เท่ากันทุกช่วง และความกว้างของพื้นเท่ากับ 8.0 เมตร ความหนาของพื้น 0.20 เมตร ขนาดของเสาที่รองรับเท่ากับ  $0.40 \times 0.40$  เมตร ความสูงระหว่างชั้น 3.0 เมตร ทั้งชั้นที่ถัดขึ้นไปข้างบนและถัดลงไปข้างล่าง รับน้ำหนักบรรทุกกระจายสม่ำเสมอในแนวตั้ง 1.0 ตันต่อตารางเมตร

กำหนดให้ โมดูลัสยืดหยุ่นของวัสดุ, E มีค่าคงที่  $2 \times 10^6$  ตันต่อตารางเมตร และอัตราส่วนปัวซอง (Poisson's ratio) มีค่าเท่ากับ 0.20

สำหรับการวิเคราะห์ด้วยวิธีอย่างง่ายนั้น ค่า  $L_2/L_1$  มีค่าเท่ากับ 1.0 เท่ากันทุกช่วง ซึ่งนำไปคำนวณหาค่า  $K_{e1}$  และ  $K_{e2}$  ที่เสาดันริมและเสาดันในตามสมการที่ (3.1) และ (3.2) ได้ดังนี้คือ

$$K_{e1} = 7490 \text{ ตัน. เมตร}$$

$$K_{e2} = 5453 \text{ ตัน. เมตร}$$

จากนั้นจึงนำไปคำนวณหาค่าสถิติเฟสของเสาเสมือน ตามสมการที่ (2.12) แล้วจึงทำการวิเคราะห์โครงสร้างด้วยวิธีใด ๆ แต่ในที่นี้จะใช้วิธีเปลี่ยนตำแหน่ง ซึ่งได้แสดงรายละเอียดไว้แล้วในบทที่ 2

ผลการวิเคราะห์โครงสร้างของตัวอย่างที่ 1 นี้ด้วยวิธีทั้งสอง แสดงค่าของโมเมนต์ที่ถ่ายจากพื้นเข้าสู่เสา ของเสาริม และเสาดันใน ของโครงสร้างที่มีจำนวนช่วงเสาเท่ากับ 1, 2, 3 และ 4 ไว้ในตารางที่ 4.1 ซึ่งพบว่า ค่าโมเมนต์ในเสาริมที่วิเคราะห์ด้วยวิธีอย่างง่าย คลาดเคลื่อนจากวิธีไฟไนต์เอลิเมนต์มากที่สุด ในโครงสร้างที่มีจำนวน 2 ช่วงเสา คือ ความคลาดเคลื่อนประมาณ 6 เปอร์เซ็นต์ ส่วนค่าโมเมนต์ในเสาดันในของโครงสร้างที่มีจำนวน 4 ช่วงเสามีความคลาดเคลื่อนประมาณ 6 เปอร์เซ็นต์ เช่นกัน

ในการวิเคราะห์โครงสร้างแผ่นพื้นท้องเรียบด้วยวิธีอย่างง่าย ที่ได้ทำการพัฒนาขึ้น ซึ่งใช้โครงสร้างต้นแบบที่มีจำนวน 3 ช่วงเสา เป็นตัวแทนโครงสร้างต้นแบบทั้งหมด ในการหาความสัมพันธ์ของค่าสตีเฟนสวิตซิง,  $K_s$  ที่มีต่อตัวแปรต่างๆ นั้น จากตัวอย่างที่ 1 นี้พบว่า เมื่อนำวิธีอย่างง่ายนี้ไปใช้วิเคราะห์โครงสร้างที่มีจำนวนช่วงเสาแตกต่างออกไป จะมีความคลาดเคลื่อนเกิดขึ้นบ้าง แต่อยู่ในเกณฑ์ที่สามารถยอมรับได้

### ตัวอย่างที่ 2 (สัดส่วนความกว้างต่อความยาวช่วงของพื้น)

วัตถุประสงค์ของตัวอย่างนี้ เพื่อตรวจสอบความคลาดเคลื่อนของวิธีวิเคราะห์อย่างง่าย เมื่อนำไปใช้วิเคราะห์โครงสร้างแผ่นพื้นท้องเรียบ ที่อัตราส่วนความกว้างแผ่นพื้นต่อความยาวช่วงเสามีค่าต่างๆ

โครงสร้างแผ่นพื้นท้องเรียบคอนกรีตเสริมเหล็ก เช่นเดียวกับที่แสดงในรูปที่ 2.1 โดยมีจำนวน 3 ช่วงเสา ความหนาของพื้น 0.20 เมตร ขนาดของเสาที่รองรับเท่ากับ  $0.40 \times 0.40$  เมตร ความสูงระหว่างชั้น 3.0 เมตร ทั้งชั้นที่ถัดขึ้นไปข้างบนและถัดลงไปข้างล่าง รับน้ำหนักบรรทุกกระจายสม่ำเสมอในแนวตั้ง 1.0 ตันต่อตารางเมตร ส่วนความยาวช่วงของพื้น,  $L_1$  และความกว้างของพื้น,  $L_2$  มีค่าต่างๆ กัน ดังนี้

$$\begin{aligned} \text{โครงสร้างที่ 2.1} \quad L_1 &= 8.0 \text{ เมตร เท่ากันทุกช่วง} \\ L_2 &= 4.0 \text{ เมตร} \\ L_2/L_1 &= 0.50 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \text{โครงสร้างที่ 2.2} \quad L_1 &= 8.0 \text{ เมตร เท่ากันทุกช่วง} \\ L_2 &= 6.0 \text{ เมตร} \\ L_2/L_1 &= 0.75 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \text{โครงสร้างที่ 2.3} \quad L_1 &= 8.0 \text{ เมตร เท่ากันทุกช่วง} \\ L_2 &= 8.0 \text{ เมตร} \\ L_2/L_1 &= 1.00 \end{aligned}$$

โครงสร้างที่ 2.4  $L_1 = 6.0$  เมตร เท่ากันทุกช่วง  
 $L_2 = 9.0$  เมตร  
 $L_2/L_1 = 1.50$

โครงสร้างที่ 2.5  $L_1 = 4.0$  เมตร เท่ากันทุกช่วง  
 $L_2 = 8.0$  เมตร  
 $L_2/L_1 = 2.00$

กำหนดให้ โมดูลัสยืดหยุ่นของวัสดุ,  $E$  มีค่าคงที่  $2 \times 10^6$  ตันต่อตารางเมตร และ อัตราส่วนปัวซองมีค่าเท่ากับ 0.20

สำหรับการวิเคราะห์ด้วยวิธีอย่างง่ายนั้น ค่า  $K_{e1}$  และ  $K_{e2}$  ของเสาต้นริม และเสาต้นใน ตามสมการที่ (3.1) และ (3.2) ของแต่ละโครงสร้าง แสดงไว้ในตารางที่ 4.2 จากนั้นจึงนำไปคำนวณหาค่าสตีเฟนส์ของเสาเสมือน และทำการวิเคราะห์โครงสร้างด้วย วิธีเปลี่ยนตำแหน่ง เช่นเดียวกับตัวอย่างที่ 1

ผลการวิเคราะห์โครงสร้างด้วยวิธีไฟไนท์เอลิเมนต์ และวิธีอย่างง่าย ของตัวอย่าง ที่ 2 นี้ แสดงค่าของโมเมนต์ที่ถ่ายจากพื้นเข้าสู่เสาของเสาริมและเสาใน ของโครงสร้าง แต่ละโครงสร้าง ดังในตารางที่ 4.2 ซึ่งพบว่า โครงสร้างที่ 2.1 ถึง 2.3 ซึ่งมีสัดส่วน ความกว้างต่อความยาวช่วงของพื้นมีค่าไม่เกินหนึ่งนั้น จะมีความคลาดเคลื่อนน้อยมาก คือไม่เกิน 3 เปอร์เซ็นต์ แต่เมื่อสัดส่วนความกว้างต่อความยาวช่วงของพื้นมีค่ามากขึ้น ความคลาดเคลื่อนก็ จะมากขึ้นด้วย และโครงสร้างที่ 2.5 ซึ่งมีสัดส่วนความกว้างต่อความยาวช่วงของพื้นเท่ากับสอง จะมีความคลาดเคลื่อนมากที่สุด คือประมาณ 20 เปอร์เซ็นต์

แต่สำหรับโครงสร้างที่ 2.5 ซึ่งมีค่า  $L_2/L_1$  เท่ากับ 2.0 นั้น เป็นการพิจารณา ในทิศทางของช่วงเสาด้านสั้น ( $L_1 < L_2$ ) ซึ่งค่าโมเมนต์ในทิศทางนี้จะมีค่าน้อยกว่าการวิเคราะห์ ในอีกทิศทางหนึ่ง จึงมีความสำคัญน้อยและไม่ใช้ค่าวิกฤตในการออกแบบโครงสร้างแผ่นพื้น ใน ทางกลับกันเมื่อค่า  $L_2/L_1$  มีค่าน้อยลงความคลาดเคลื่อนก็น้อยลงด้วยดังเช่นในโครงสร้างที่ 2.1 ค่า  $L_2/L_1$  เท่ากับ 0.50 ซึ่งเป็นการพิจารณาในทิศทางของช่วงเสาด้านยาว ( $L_1 > L_2$ ) ค่าโมเมนต์จะมีค่ามากจึงมีความสำคัญ เนื่องจากเป็นค่าวิกฤตในการออกแบบ และความคลาด

เคลื่อนในกรณีที่มีค่าน้อยมาก คือ ต่ำกว่า 1 เปอร์เซ็นต์

ตัวอย่างที่ 3 (ความยาวช่วงของพื้นมีค่าไม่เท่ากัน)

วิธีการวิเคราะห์โครงสร้างแผ่นพื้นท้องเรียบ ด้วยวิธีอย่างง่ายของงานวิจัยนี้ พัฒนาขึ้น จากโครงสร้างต้นแบบที่มีความยาวช่วงของพื้นมีค่าเท่า ๆ กัน แต่ในตัวอย่างนี้จะประยุกต์การ วิเคราะห์วิธีอย่างง่าย กับโครงสร้างแผ่นพื้นท้องเรียบที่มีความยาวช่วงของพื้นไม่เท่ากัน แล้ว เปรียบเทียบผลลัพธ์กับการวิเคราะห์ด้วยวิธีไฟไนท์เอลิเมนต์

โครงสร้างแผ่นพื้นท้องเรียบคอนกรีตเสริมเหล็ก เช่นเดียวกับที่แสดงในรูปที่ 2.1 โดยมีจำนวน 3 ช่วงเสา ความหนาของแผ่นพื้นเท่ากับ 0.20 เมตร ขนาดของเสาที่รองรับเท่ากับ  $0.40 \times 0.40$  เมตร ความสูงระหว่างชั้น 3.0 เมตร ทั้งชั้นที่กั้นขึ้นไปข้างบนและกั้นลง ไปข้างล่าง รับน้ำหนักบรรทุกกระจายสม่ำเสมอในแนวดิ่ง 1.0 ตันต่อตารางเมตร ส่วนความยาว ช่วงของพื้น,  $L_1$  แต่ละช่วง และความกว้างของพื้น,  $L_2$  มีค่าต่าง ๆ กัน ดังนี้

โครงสร้างที่ 3.1  $L_1 = 4.0, 8.0, 4.0$  เมตร ตามลำดับ  
สัดส่วนความยาวช่วงนอกต่อช่วงใน = 0.50  
 $L_2 = 4.0$  เมตร

โครงสร้างที่ 3.2  $L_1 = 6.0, 8.0, 6.0$  เมตร ตามลำดับ  
สัดส่วนความยาวช่วงนอกต่อช่วงใน = 0.75  
 $L_2 = 6.0$  เมตร

โครงสร้างที่ 3.3  $L_1 = 8.0$  เมตร เท่ากันทุกช่วง  
สัดส่วนความยาวช่วงนอกต่อช่วงใน = 1.00  
 $L_2 = 8.0$  เมตร

โครงสร้างที่ 3.4  $L_1 = 9.0, 6.0, 9.0$  เมตร ตามลำดับ  
สัดส่วนความยาวช่วงนอกต่อช่วงใน = 1.50  
 $L_2 = 9.0$  เมตร

โครงสร้างที่ 3.5  $L_1 = 8.0, 4.0, 8.0$  เมตร ตามลำดับ  
 สัดส่วนความยาวช่วงนอกต่อช่วงใน = 2.00  
 $L_2 = 8.0$  เมตร

กำหนดให้ โมดูลัสยืดหยุ่นของวัสดุ,  $E$  มีค่าคงที่  $2 \times 10^6$  ตันต่อตารางเมตร และ อัตราส่วนปัวซองมีค่าเท่ากับ 0.20

สำหรับการวิเคราะห์ด้วยวิธีอย่างง่ายนั้น ค่า  $K_{c1}$  ของเสาต้นริมสามารถคำนวณได้ตามสมการที่ (3.1) แต่ค่า  $K_{c2}$  ของเสาต้นในจะใช้ค่าเฉลี่ยของ 2 ค่า คือ  $K_{c2}$  ตามสมการที่ (3.2) โดยแทนค่า  $L_1$  เท่ากับความยาวช่วงของพื้นทางซ้ายค่าหนึ่ง และทางขวาอีกค่าหนึ่ง ซึ่งค่า  $K_{c1}$  และ  $K_{c2}$  ของแต่ละโครงสร้างแสดงไว้ในตารางที่ 4.3 จากนั้นจึงนำไปคำนวณค่าสตีเฟนของเสาเสมือน และทำการวิเคราะห์โครงสร้างด้วยวิธีเปลี่ยนตำแหน่ง เช่นเดียวกัน

ผลการวิเคราะห์โครงสร้างแผ่นพื้นท้องเรียบของตัวอย่างที่ 3 ด้วยวิธีไฟไนต์เอลิเมนต์ และวิธีอย่างง่าย แสดงเปรียบเทียบไว้ในตารางที่ 4.3 ซึ่งพบว่า ค่าโมเมนต์ที่ถ่ายจากพื้นเข้าสู่เสาต้นริม ของโครงสร้างที่ 3.1 มีความคลาดเคลื่อนสูงมาก เนื่องจากค่าโมเมนต์ในเสาต้นริมมีค่าน้อยมาก เมื่อเทียบกับค่าโมเมนต์ที่จุดอื่นๆ ของโครงสร้าง ซึ่งจะเห็นว่าไม่มีความสำคัญ และไม่ได้ใช้ในการออกแบบ ส่วนค่าโมเมนต์ในเสาริมของโครงสร้างที่ 3.2 ถึง 3.5 นั้นพบว่า การวิเคราะห์ด้วยวิธีอย่างง่ายมีความคลาดเคลื่อนสูงที่สุดประมาณ 11 เปอร์เซ็นต์ ซึ่งถือว่าอยู่ในเกณฑ์ที่ยอมรับได้ ส่วนค่าโมเมนต์ที่ถ่ายเข้าสู่เสาต้นใน ในตัวอย่างที่ 3 นี้มีความคลาดเคลื่อนสูงที่สุดเท่ากับ 24 เปอร์เซ็นต์ ในโครงสร้างที่ 3.2 ซึ่งค่อนข้างมาก แต่ค่าโมเมนต์ที่ถ่ายเข้าเสาต้นในนี้ เมื่อเทียบกับค่าโมเมนต์ที่ถ่ายเข้าสู่เสาต้นริมในโครงสร้างเดียวกันจะพบว่ามีค่าน้อยกว่า จึงมีความสำคัญน้อยกว่า

#### ตัวอย่างที่ 4 (เปรียบเทียบวิธีเฟรมเสมือน)

เมื่อเปรียบเทียบการวิเคราะห์โครงสร้างแผ่นพื้นท้องเรียบด้วยวิธีอย่างง่าย ที่เสนอในงานวิจัยนี้กับวิธีเฟรมเสมือน (Equivalent frame) ตาม ACI Committee 318 (1989) ดัง

รายละเอียดในภาคผนวก ข. ซึ่งมีหลักการคล้ายๆ กัน แต่จะแตกต่างกันในรายละเอียด ซึ่งสิ่งที่แตกต่างกันมากที่สุดคือวิธีเฟรมเสมือนจะให้ความสำคัญกับความลึกของเสา,  $C_1$  ความกว้างของพื้น,  $L_2$  ในขณะที่วิธีอย่างง่ายจะให้ความสำคัญกับสัดส่วนความกว้างต่อความยาวช่วงของพื้น,  $L_2/L_1$  ดังนั้นในตัวอย่างที่ 4 นี้ จึงทำการเปรียบเทียบผลการวิเคราะห์ด้วยวิธีทั้งสอง เมื่อขนาดเสา และสัดส่วนความกว้างต่อความยาวช่วงของพื้นมีค่าต่าง ๆ กัน ซึ่งโครงสร้างตัวอย่างมีลักษณะดังนี้

โครงสร้างแผ่นพื้นทอองเรียบคอนกรีตเสริมเหล็ก ดังรูปที่ 2.1 มีจำนวนช่วงเสา 3 ช่วง มีความยาวช่วงเท่าๆ กัน ความหนาของพื้น 0.25 เมตร ความสูงระหว่างชั้น 3.0 เมตร ทั้งชั้นที่อยู่ถัดไปข้างบนและข้างล่าง รับน้ำหนักบรรทุกกระจายสม่ำเสมอในแนวดิ่ง 1.0 ตันต่อตารางเมตร ขนาดหน้าตัดของเสาที่รองรับ ความยาวช่วง และความกว้างของพื้นมีค่าต่างๆ คือ

เมื่อขนาดหน้าตัดของเสาที่รองรับมีค่า  $1/5$  เท่าของความยาวช่วงของพื้น

โครงสร้างที่ 4.1.1	$L_1 = 10.0$	$L_2 = 5.0$	$(L_2/L_1 = 0.5)$
	$C_1 = 2.0$	$C_2 = 1.0$	
โครงสร้างที่ 4.1.2	$L_1 = 10.0$	$L_2 = 10.0$	$(L_2/L_1 = 1.0)$
	$C_1 = 2.0$	$C_2 = 2.0$	
โครงสร้างที่ 4.1.3	$L_1 = 5.0$	$L_2 = 10.0$	$(L_2/L_1 = 2.0)$
	$C_1 = 1.0$	$C_2 = 2.0$	

เมื่อขนาดหน้าตัดของเสาที่รองรับมีค่า  $1/10$  เท่าของความยาวช่วงของพื้น

โครงสร้างที่ 4.2.1	$L_1 = 10.0$	$L_2 = 5.0$	$(L_2/L_1 = 0.5)$
	$C_1 = 1.0$	$C_2 = 0.5$	
โครงสร้างที่ 4.2.2	$L_1 = 10.0$	$L_2 = 10.0$	$(L_2/L_1 = 1.0)$
	$C_1 = 1.0$	$C_2 = 1.0$	
โครงสร้างที่ 4.2.3	$L_1 = 5.0$	$L_2 = 10.0$	$(L_2/L_1 = 2.0)$
	$C_1 = 0.5$	$C_2 = 1.0$	

เมื่อขนาดหน้าตัดของเสาที่รองรับมีค่า  $1/20$  เท่าของความยาวช่วงของพื้น

โครงสร้างที่ 4.3.1	$L_1 = 10.0$	$L_2 = 5.0$	$(L_2/L_1 = 0.5)$
	$C_1 = 0.5$	$C_2 = 0.25$	
โครงสร้างที่ 4.3.2	$L_1 = 10.0$	$L_2 = 10.0$	$(L_2/L_1 = 1.0)$
	$C_1 = 0.5$	$C_2 = 0.5$	
โครงสร้างที่ 4.3.3	$L_1 = 5.0$	$L_2 = 10.0$	$(L_2/L_1 = 2.0)$
	$C_1 = 0.25$	$C_2 = 0.5$	

โดยกำหนดให้ โมดูลัสยืดหยุ่นของวัสดุ, E มีค่าคงที่  $2 \times 10^6$  ตันต่อตารางเมตร และอัตราส่วนปัวซองมีค่าเท่ากับ 0.20

ผลการวิเคราะห์โครงสร้างตัวอย่าง ด้วยวิธีอย่างง่าย และวิธีเฟรมเสมือนของทั้ง 9 โครงสร้างนั้น แสดงไว้ดังในตารางที่ 4.4 ซึ่งเมื่อเปรียบเทียบผลการวิเคราะห์ของทั้งสองวิธีแล้วจะพบว่า ค่าโมเมนต์ในแผ่นพื้นจะมีค่าแตกต่างกันโดยเฉพาะที่ตำแหน่งเสาดันริม ทั้งนี้เนื่องจากแต่ละวิธีให้ความสำคัญกับขนาดของเสา และสัดส่วนความกว้างต่อความยาวช่วงของพื้นแตกต่างกัน แต่สำหรับโครงสร้างที่ 4.2.1 ถึง 4.2.3 ขนาดหน้าตัดของเสาที่รองรับมีค่า  $1/10$  เท่าของความยาวช่วงของพื้น ซึ่งเป็นขนาดที่ใกล้เคียงกับโครงสร้างที่ใช้งานกันในทางปฏิบัติ จะพบว่าเมื่อสัดส่วนความกว้างต่อความยาวช่วงของพื้นมีค่า 0.5 ในโครงสร้างที่ 4.2.1 ค่าโมเมนต์ที่เสาดันริมของวิธีเฟรมเสมือนจะมีค่ามากกว่าเล็กน้อย และเมื่อสัดส่วนความกว้างต่อความยาวช่วงของแผ่นพื้นมีค่า 1.0 คือในโครงสร้างที่ 4.2.2 นั้น ค่าโมเมนต์ที่เสาดันริมของวิธีอย่างง่ายจะมีค่ามากกว่าเล็กน้อย ส่วนในโครงสร้างที่ 4.2.3 ซึ่งมีสัดส่วนความกว้างต่อความยาวช่วงของพื้นเท่ากับ 2.0 ค่าโมเมนต์ที่เสาดันริมของวิธีทั้งสองจะมีค่าแตกต่างกัน แต่เนื่องจากในกรณีนี้เป็นกรณีวิเคราะห์โครงสร้างในด้านสั้น จึงจะมีค่าโมเมนต์น้อย จึงไม่วิกฤตในการออกแบบโครงสร้าง

ตัวอย่างที่ 5 (การพิจารณาความสัมพันธ์ของสตีฟเนสยึดโยง กับสัดส่วนความกว้างต่อความยาวช่วงของพื้นเป็นเส้นตรง)

ในตัวอย่างนี้มีวัตถุประสงค์เพื่อตรวจสอบความคลาดเคลื่อน ถ้าพิจารณาความสัมพันธ์



ของสตีเฟนสตีคโฮง กับสัดส่วนความกว้างต่อความยาวช่วงของพื้นเป็นเส้นตรง ในวิธีอย่างง่าย นั้นคือกำหนดค่าให้ค่าสตีเฟนสตีคโฮง แปรผันโดยตรงกับค่ากำลังสามของความหนาของพื้น และมี ความสัมพันธ์กับสัดส่วนความกว้างต่อความยาวช่วงของพื้นในรูปของสมการโพลีโนเมียลอันดับที่หนึ่ง ซึ่งจากการวิเคราะห์ข้อมูลในบทที่ 3 จะได้ความสัมพันธ์ของสตีเฟนสตีคโฮงที่เสาริม,  $K_{e1}$  และ ที่เสาใน,  $K_{e2}$  ดังนี้

$$K_{e1} = \frac{(2.327) Eh^3}{12} [ -1 + 3.523 (L_2/L_1) ]$$

$$K_{e2} = \frac{(4.590) Eh^3}{12} [ 1 - 0.071 (L_2/L_1) ]$$

โครงสร้างแผ่นพื้นทอเรียบ ที่จะใช้เป็นตัวอย่างในการเปรียบเทียบความคลาดเคลื่อน ระหว่างวิธีอย่างง่าย (ตัดแปลง) ในตัวอย่างนี้ กับวิธีไฟไนต์เอลิเมนต์ จะใช้โครงสร้าง เหมือนกับตัวอย่างที่ 2 ซึ่งค่าสตีเฟนสตีคโฮง และผลการคำนวณค่าโมเมนต์ที่ถ่ายจากพื้นเข้าสู่เสา ทั้งที่เสาริมและเสาใน ของโครงสร้างต่างๆ แสดงไว้ในตารางที่ 4.5 ซึ่งเมื่อเปรียบเทียบค่า โมเมนต์ที่ถ่ายเข้าเสาระหว่างวิธีอย่างง่าย (ตัดแปลง) กับวิธีไฟไนต์เอลิเมนต์ จะพบว่าเมื่อ สัดส่วนความกว้างต่อความยาวช่วงของพื้นมีค่าอยู่ในช่วง 0.75-1.5 ความคลาดเคลื่อนที่มากที่สุดมีค่าประมาณ 10 เปอร์เซ็นต์ ซึ่งอยู่ในขอบเขตที่ยอมรับได้ และพบว่าเมื่อสัดส่วนความกว้างต่อ ความยาวช่วงของพื้นมีค่า 0.5 ความคลาดเคลื่อนจะมากถึง 25 เปอร์เซ็นต์ ซึ่งไม่เหมาะสมที่จะ นำไปใช้ในการคำนวณออกแบบโครงสร้าง