

# การเสริมกำลังรับแรงด้ดโครงสร้างคอนกรีตกำลังต่ำโดยวิธีเสริมแผ่นเหล็ก

## Flexural Strengthening of Low Strength Concrete Structure by Bonded Steel Plate

ผศ. ศิริชัย ข้าสุวรรณ

อาจารย์ประจำภาควิชาชีวกรรมโยธา คณะวิศวกรรมศาสตร์ มหาวิทยาลัยสยาม

### บทคัดย่อ

การเสริมกำลังรับแรงด้ดโครงสร้างคอนกรีตกำลังต่ำโดยวิธีเสริมแผ่นเหล็ก เป็นการศึกษาวิเคราะห์แบบการซ่อมแซมและเสริมกำลังของคอนกรีตโครงสร้างที่มีปัญหาด้านการรับกำลังแรงด้ด โดยที่พิจารณาเงื่อนไขการเสริมแผ่นเหล็กและใช้วัสดุยึดติดประสานในลักษณะต่างๆ ซึ่งจากการทดสอบแล้วพบว่า การเสริมกำลังแรงด้ดของคอนกรีตกำลังต่ำด้วยวิธีเสริมแผ่นเหล็ก จะขึ้นอยู่กับวัสดุที่ใช้ในการยึดติดประสาน ลักษณะการติดตั้งเสริมแผ่นเหล็ก และจำนวนพื้นที่ของแผ่นเหล็กที่เสริมเพิ่มด้วยแล้ว สามารถเพิ่มประสิทธิภาพด้านการรับกำลังแรงด้ดได้ดีขึ้น

### 1. บทนำ

ปัจจุบันปัญหาด้านการรับกำลังแรงด้ดของโครงสร้างคอนกรีตที่ถูกกระทำให้เกิดความเสียหาย ประสิทธิภาพด้านกำลังที่ลดลงนั้น มีความสำคัญอย่างยิ่ง กับผู้ใช้งานโครงสร้างนั้นๆ และการซ่อมแซมในปัจจุบันที่มีทางเลือกหลายรูปแบบที่สามารถกระทำได้ตามความเหมาะสมกับปัจจัยต่างๆ การเสริมกำลังรับแรงด้ดของโครงสร้างโดยการเสริมแผ่นเหล็กเป็นอีกรูปแบบหนึ่งที่สามารถซ่อมแซมและเสริมกำลังให้เพิ่มขึ้นได้อย่างมีประสิทธิภาพ โดยที่นำไปแล้วกำลังของคอนกรีตจะมีความสามารถรับแรงได้ต่ำกว่าแผ่นเหล็ก การศึกษาการเสริมกำลังรับแรงด้ดโครงสร้างคอนกรีตกำลังต่ำโดยวิธีเสริมแผ่นเหล็ก เพื่อเปรียบเทียบวัสดุที่ใช้ในการยึดติดของแผ่นเหล็กและลักษณะของการยึดติดของแผ่นเหล็กในชิ้นส่วนของคอนกรีตโครงสร้างที่ค่ากำลังอัตต่ำ โดยมีวัตถุประสงค์ที่จะเรียนรู้พฤติกรรมของคอนกรีตค่ากำลังอัตต่ำเมื่อถูกเสริมกำลังด้วยแผ่นเหล็กในลักษณะต่างๆ และวัสดุที่ใช้ยึดติดระหว่างการใช้สลักเกลี้ยดติด กับการใช้

Epoxy ยึดติด เปรียบเทียบทางด้านกำลังรับแรงด้ดที่เพิ่มขึ้น ซึ่งจะช่วยให้วิศวกร หรือผู้ที่เกี่ยวข้องกับการใช้แผ่นเหล็กเสริมในงาน ได้สามารถทราบรายละเอียดที่เปรียบเทียบ และจะทำให้เกิดความมั่นใจในการเลือกใช้วัสดุได้อย่างปลอดภัยและเหมาะสม

### 2. รายละเอียดการศึกษา

สำหรับคุณลักษณะของคอนกรีตกำลังต่ำที่จะพิจารณาค่าการรับกำลังอัตต่ำระบุได้โดยประมาณ 180 ksc. และคอนกรีตที่นิยมผสมสัดส่วนโดยทั่วไปในภาคสนามคือ อัตราส่วน 1 : 2 : 4 และรูปแบบการเสริมกำลังเพิ่มจากแผ่นเหล็กจะเลือกรูปแบบการติดตั้งที่สามารถปฏิบัติในภาคสนามได้โดยสะดวก คือ การใช้ตัวยึดสลักเกลี้ยงขนาด (M10)\* Ø10 x 100 มม. ติดประกอบ และการใช้ Epoxy\* ติดประสาน แล้วเปรียบเทียบกำลังแรงด้ดของวัสดุแต่ละชนิดนำมาคำนวณหาค่าโมดูลัสการแตกร้าว (Modulus of Rupture)

การทดสอบกำลังด้ดของคอนกรีตโดยวิธี Flexural Strength ตามมาตรฐานที่ใช้ ASTM C 78 Standard Test Method for Flexural Strength of Concrete;

$$R = \frac{3Pa}{bd^2}$$

โดยที่

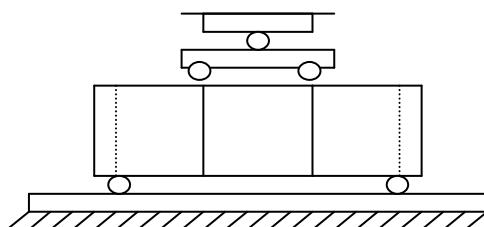
R = โมดูลัสการแตกร้าว (ksc.)

P = น้ำหนักกดสูงสุด (kg.)

a = ระยะทางเฉลี่ยจากจุดที่แตกหักไปยังจุดรองรับที่ใกล้กันที่สุด (cm.)

b = ความกว้างเฉลี่ยของคาน (cm.)

d = ความลึกเฉลี่ยของคาน (cm.)



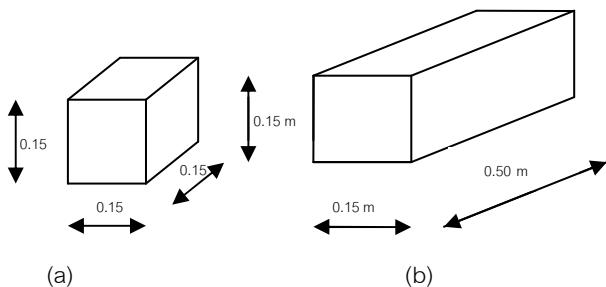
รูปที่ 1. การทดสอบกำลังดึงของคอนกรีตด้วยวิธี Flexural Strength

การทดสอบการรับแรงดัดของคอนกรีตได้ดีดแทน Plate ในลักษณะต่าง ๆ ดังนี้ (ดูรูปที่ 3ประกอบ)

- A. ติดในลักษณะเสริมกำลังแบบประกนข้างกับคาน
- B. ติดในลักษณะเสริมกำลังแบบจากกับคาน
- C. ติดในลักษณะเสริมกำลังด้านท้องคาน
- D. ติดในลักษณะเสริมกำลังแบบประทั้ง 2 ข้างและท้องคาน

ตารางที่ 1 แสดงอัตราส่วนของคอนกรีต ที่ใช้ในการทดสอบแต่ละตัวอย่างเมื่ออัตราส่วนผสมเดิม

ค่ากำลัง	1 : 2 : 4		180 ksc.	
อัตราส่วนผสม	ตัวอย่าง แรงดัด	ตัวอย่าง แรงดัด	ตัวอย่าง แรงดัด	ตัวอย่าง แรงดัด
ปูนซีเมนต์ (kg.)	1.040	3.450	0.918	3.051
ทราย (kg.)	2.160	7.180	2.965	9.854
หิน (kg.)	4.340	14.41	3.482	11.527
น้ำ (kg)	0.630	2.100	0.680	2.260



รูปที่ 2 (a) ตัวอย่างทดสอบแรงดัด  
(b) ตัวอย่างทดสอบแรงดัด

ทำการหล่อคอนกรีตทั้ง 2 ชนิด กลุ่มละ 5 ตัวอย่าง เก็บตัวอย่างคอนกรีตขนาด  $0.15 \times 0.15 \times 0.15$  ม. และขนาด  $\phi 0.15 \times 0.30$  ม. เพื่อทดสอบกำลังอัดที่อายุ 28 วัน และขนาดบอร์ทรงขนาด  $0.15 \times 0.15 \times 0.50$  ม. สำหรับทดสอบการรับกำลังตัด เพื่อทดสอบเบรียบเทียบลักษณะการยึดติดในแต่ละรูปแบบ

### 3. ผลการทดสอบ

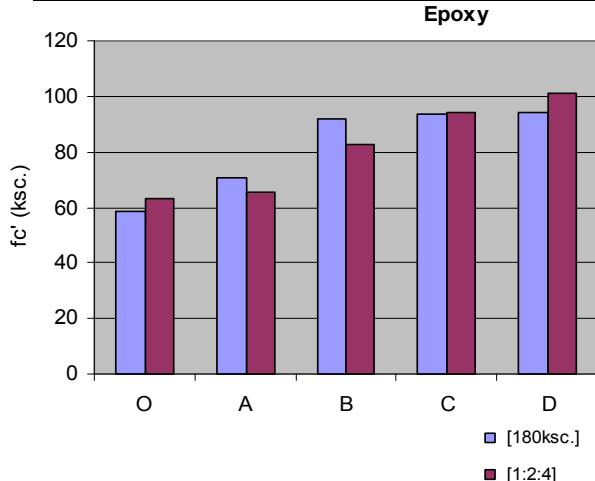
ตารางที่ 2 : ผลการทดสอบกำลังอัดของคอนกรีตที่อายุ 28 วัน สำหรับตัวอย่างทรงบอร์ทรองขนาดบอร์ทรองลูกบาศก์  $15 \times 15 \times 15$  ซม.<sup>3</sup>

ตัวอย่าง ก้อนที่	ที่อัตราส่วน 1:2:4		ที่กำลังอัด 180 ksc.	
	P (แกร) KN.	กำลังอัด (ksc.)	P (แกร) KN.	กำลังอัด (ksc.)
1	570	256	368	166
2	490	220	415	187
3	535	241	393	177
4	400	180	413	186
5	450	202	420	189
ค่าเฉลี่ย	220		220	180

ในการทดสอบโดยใช้ Epoxy เป็นตัวประสานแ่นเหล็กสำหรับเสริมค่ากำลังของคอนกรีตทั้ง 2ประเภท ตัวอย่างทดสอบ(อัตราส่วน 1: 2 : 4 และ  $f'_c = 180$  ksc) คานตัวอย่างในลักษณะการยึดแบบ A พบร่วมโมดูลัสการแตกร้าวจะมีค่าใกล้เคียงกับการทดสอบแบบที่ไม่ใช้แ่นเหล็กยึดติด คือสามารถเพิ่มค่ากำลังได้ประมาณ 5-20% และเมื่อยึดติดลักษณะ B ได้โมดูลัสการแตกร้าวมากขึ้นประมาณ 30-50% เมื่อเปรียบเทียบกับแบบที่ไม่ใช้แ่นเหล็กยึดติด ในส่วนการยึดติดลักษณะ C ค่าโมดูลัสการแตกร้าวจะสูงขึ้น 50-60% และการยึดติดลักษณะ D มีค่าโมดูลัสการแตกร้าวจะมีค่าที่สูงที่สุดประมาณ 61% ดังแสดงในตารางที่ 3

ตารางที่ 3 ผลการทดสอบค่ากำลังของคานตัวอย่างที่ยึดติดแ่นเหล็กเสริมกำลังด้วย Epoxy

	$fc'$ [180ksc.]	%	$fc'$ (ksc.) [1:2:4]	%
O	58.648	0.0	62.905	0.0
A	70.677	20.5	65.566	4.2
B	91.967	56.8	82.805	31.6
C	93.636	59.7	93.889	49.3
D	94.408	61.0	101.328	61.1



หมายเหตุ : (O) คือการทดสอบแรงดันของคานคอนกรีตโดยไม่มีแผ่นเหล็กยึดติด

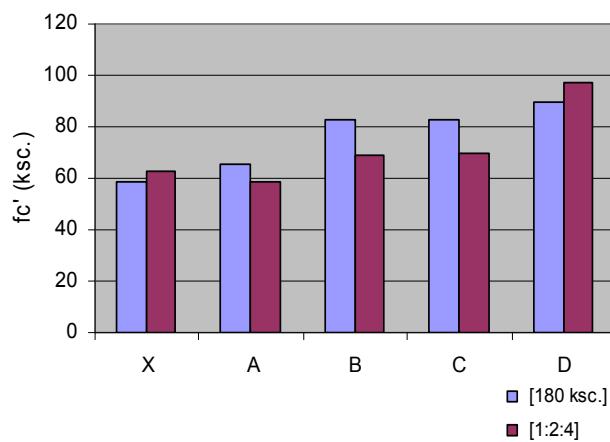
กราฟที่ 1. แสดงความสัมพันธ์ระหว่างโมดูลัสการแตกหักกับลักษณะการยึดโดยใช้ Epoxy เป็นตัวประสานสำหรับการเสริมกำลังคอนกรีต

ในทดสอบโดยใช้ สลักเกลียวขนาด (M10) \*  $\phi$  10  $\times$  100 มม. ยึดติดด้วยแผ่นเหล็กสำหรับการเสริมค่ากำลังของคานคอนกรีตทั้ง 2 ประเภทตัวอย่างการทดสอบ (อัตราส่วน 1:2:4 และ  $fc' = 180$  ksc) พบว่าการยึดติดในลักษณะ A ให้ค่าโมดูลัสการแตกหักเพิ่มขึ้นประมาณ 10% หรืออาจจะต่างกับการทดสอบแบบที่ไม่ใช้แผ่นเหล็กยึดติด (X) อาจเป็นเพราะว่ามีการสูญเสียกำลังของคอนกรีตจาก การเจาะสว่านเพื่อฝังสลักเกลียว จึงเป็นสาเหตุที่ทำให้คานคอนกรีตสูญเสียกำลังลงไป และการยึดในลักษณะ B ให้ค่าโมดูลัสการแตกหักเพิ่มขึ้นประมาณ 10-40% เมื่อเปรียบเทียบกับแบบที่ไม่ใช้แผ่นเหล็กยึดติด (X) ส่วนการยึดในลักษณะ C ให้ค่ากำลังตัดของคานคอนกรีต ใกล้เคียงกันมากกับลักษณะการยึดในแบบ B และมีค่าโมดูลัสการแตกหักเพิ่มขึ้นประมาณ 10-40% เช่นกัน ค่า

กำลังที่ได้อาจเกิดจากยึดติดแผ่นเหล็กที่มีลักษณะใกล้เคียงกันและมีจำนวนแผ่นเหล็กที่เท่ากัน สำหรับลักษณะการยึดแบบ D ในการยึดแบบนี้ให้ค่าโมดูลัสการแตกหักสูงเมื่อเปรียบเทียบกับการยึดติดลักษณะอื่นในอัตราส่วนผสมเดียวกันมีค่าโมดูลัสการแตกหักเพิ่มขึ้นประมาณ 53-55% ดังแสดงในตารางที่ 4

ตารางที่ 4 ผลการทดสอบค่ากำลังของคานตัวอย่างที่ยึดติดแผ่นเหล็กเสริมกำลังด้วยสลักเกลียว

	$fc'$ [180ksc.]	%	$fc'$ (ksc.) [1:2:4]	%
X	58.684	0.0	62.905	0.0
A	65.36	11.4	58.278	-7.4
B	82.693	40.9	68.69	9.2
C	82.835	41.2	69.912	11.1
D	89.84	53.1	97.584	55.1



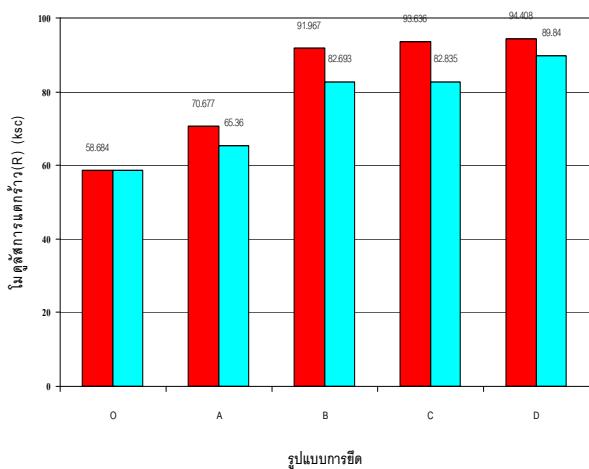
หมายเหตุ : (X) คือการทดสอบแรงดันของคานคอนกรีตโดยไม่มีแผ่นเหล็กยึด (1:2:4)

กราฟที่ 2. แสดงความสัมพันธ์โมดูลัสการแตกหักกับลักษณะการยึดโดยใช้ สลักเกลียว\* เป็นตัวยึดติดของคานคอนกรีต

#### 4. การวิเคราะห์ผล

จากการแสดงการเปรียบเทียบโมดูลัสการแตกหัก ระหว่าง Epoxy กับ สลักเกลียว ของคานคอนกรีต กำลังอัด 180 ksc. ทำให้ทราบถึงพฤติกรรมในการรับกำลังของคานคอนกรีตที่ใช้อุปกรณ์เสริมกำลังต่างชนิดกัน ถึงแม้ว่าโครงสร้างของคานคอนกรีตจะเหมือนกันแต่อุปกรณ์ที่

ใช้ยึดต่างกันกำลังของคอนกรีตที่ต่างกันไปด้วย จากกราฟ เปรียบเทียบพบว่า ลักษณะการยึดแบบ A, B, C และจุด D กำลังของคอนกรีตที่ใช้ Epoxy เป็นตัวยึดระหว่างแผ่นเหล็กกับคอนกรีตให้ค่ากำลังมากกว่าคอนกรีตที่ใช้ สลักเกลี่ยวเป็นตัวยึดอาจเป็นเพราะว่า Epoxy ที่ทำไว้กับเพื่อยึดติดคอนกรีตกับแผ่นเหล็กช่วยกระจายแรงที่มากระทำกับคอนกรีตมากยิ่งแผ่นเหล็กทำให้แผ่นเหล็กรับกำลังร่วมกับคอนกรีตค่าที่ออกมากจึงให้ค่ามากกว่าการยึดติดด้วย สลักเกลี่ยว



หมายเหตุ: (o) คือการทดสอบแรงดึงดักของคอนกรีตโดยไม่เสริมแผ่นเหล็กยึดติด

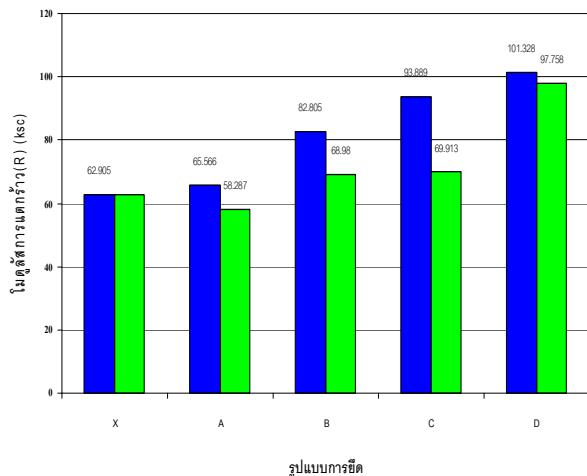
สีแดง ■ คือ ค่าไม่ดูดลักษณะการแตกร้าวของคอนกรีตที่ยึดด้วย Epoxy\*

สีฟ้า ■ คือ ค่าไม่ดูดลักษณะการแตกร้าวของคอนกรีตที่ยึดด้วย สลักเกลี่ยว\*

กราฟที่ 3. แสดงความสัมพันธ์ระหว่างไม่ดูดลักษณะการแตกร้าวกับลักษณะการยึดโดยใช้ Epoxy เปรียบเทียบกับ สลักเกลี่ยว ที่เป็นตัวประสานสำหรับการเสริมกำลังคอนกรีต 180 ksc.

จากกราฟแสดงการเปรียบเทียบไม่ดูดลักษณะการแตกร้าว ระหว่าง Epoxy\* กับ สลักเกลี่ยว\* ของคอนกรีตอัตราส่วน 1 : 2 : 4 ดังข้างต้นพบว่าคอนกรีตอัตราส่วน 1 : 2 : 4 เมื่อถูกยึดด้วยอุปกรณ์ต่างชนิดกันค่ากำลังที่ได้ก็ต่าง กันด้วย จากกราฟการเปรียบเทียบพบว่า การยึดติดในลักษณะ A, B, C และ D ค่ากำลังดัดของคอนกรีต

คอนกรีตที่ยึดติดด้วย Epoxy\* ให้ค่ากำลังสูงกว่าคอนกรีตที่ถูกยึดด้วย สลักเกลี่ยว\* อาจเป็น เพราะว่า Epoxy\* ช่วยกระจายแรงดังที่ได้ก่อตัวมาแล้วในกรณีของคอนกรีตกำลังอัด 180 ksc. และค่ากำลังที่ได้ค่อนต่างกันพอสมควร เพราะว่าการยึดติดโดยใช้ สลักเกลี่ยว\* ต้องมีการเจาะรูทำให้คอนกรีตได้รับการกระทบกระเทือนทำให้เสียกำลัง



หมายเหตุ: (X) คือการทดสอบแรงดึงดักของคอนกรีตโดยไม่เสริมแผ่นเหล็กยึดติด

สีเขียว ■ คือ ค่าไม่ดูดลักษณะการแตกร้าวของคอนกรีตที่ยึดด้วย Epoxy\*

สีเขียว ■ คือ ค่าไม่ดูดลักษณะการแตกร้าวของคอนกรีตที่ยึดด้วย สลักเกลี่ยว\*

กราฟที่ 4. แสดงความสัมพันธ์ระหว่างไม่ดูดลักษณะการแตกร้าวกับลักษณะการยึดโดยใช้ Epoxy เปรียบเทียบกับ สลักเกลี่ยว ที่เป็นตัวประสานสำหรับการเสริมกำลังคอนกรีต 1:2:4

สำหรับการยึดติดโดยใช้ สลักเกลี่ยวขนาด (M10)\*  $\phi 10 \times 100$  ม.m. เป็นตัวประสาน จากผลทดสอบคอนกรีตอัตราส่วน 2 ชนิดนี้ให้ค่าไม่ดูดลักษณะการแตกร้าวที่ต่างกันอย่างเห็นได้ชัดเจน แม้ว่าบางค่าจะใกล้เคียงกันมากก็ตามลักษณะการยึดแบบ A การยึดติดในลักษณะนี้ค่าไม่ดูดลักษณะการแตกร้าวของคอนกรีตกำลังอัด 180 ksc. สูงกว่าคอนกรีตอัตราส่วน 1:2:4 อาจเป็นมาจากการสาเหตุที่

ค่อนกรีตมีการเจาะฉูดหัวกึงกลางเพื่อฝังสลักเกลี่ยวเดย์ทำให้สูญเสียกำลัง เพราะตรงกึงกลางเป็นจุดที่รับ Tension พอดี และการยึดติดลักษณะ B ใน การยึดลักษณะนี้ก็แตกต่างกับการยึดลักษณะ A คือค่อนกรีตอัตราส่วน 1:2:4 ให้ค่าไม่ดูลัสรแตกร้าวสูงกว่าค่อนกรีตกำลังอัด 180 ksc. อาจเนื่องจากการติดตั้งตัวแน่นของสลักเกลี่ยวในคานตัวอย่าง แล้วส่งผลให้กำลังในเนื้อค่อนกรีตลดลง จึงสามารถวิเคราะห์ได้ว่าผลการทดสอบของการยึดติดสลักเกลี่ยวในคานขึ้นอยู่กับการกระจายแรงจากเนื้อค่อนกรีตสูงส่วนสลักเกลี่ยวไปยังแผ่นเหล็ก นั้นถ้าการติดตั้งของตัวแน่นของสลักเกลี่ยวทำให้สูญเสียพื้นที่ในค่อนกรีตมากจะทำให้ค่ากำลังที่ได้สูญเสียไป และสำรับผลการทดสอบการยึดโดยใช้ Epoxy\* พบร่วมค่าไม่ดูลัสรการแตกร้าวของค่อนกรีตอัตราส่วน 1: 2: 4 และคานค่อนกรีตกำลังอัด 180 ksc. โดยใช้ Epoxy\* เป็นตัวประสานระหว่างแผ่นเหล็กกับค่อนกรีตในลักษณะการยึดแบบ A ให้ค่าไม่ดูลัสรการแตกร้าวใกล้เคียงกันมาก อาจเป็นเพราะว่าลักษณะการยึดติดเป็นแบบเดียวกันต่างตรงที่อัตราส่วนผสมของค่อนกรีตเท่านั้น ดังนั้นพุติกรวมของค่อนกรีตทั้ง 2 ชนิดนี้มีลักษณะการรับแรงดัดเหมือนกัน ลักษณะการยึดแบบ B ในลักษณะนี้ก็เป็นเช่นเดียวกับกรณีแรกแต่ร่วมค่าไม่ดูลัสรที่ได้มีมากกว่าแบบแรกอาจเป็นเพราะจำนวนแผ่นเหล็กที่ใช้ในการทดสอบมากข่ายในการรับแรงดึงที่เกิดขึ้นตรงห้องคาน เมื่อมีแรงมากจะทำกับค่อนกรีตนั้นแผ่นเหล็กก็จะช่วยในการรับแรงร่วมกับค่อนกรีต ทำให้เกิดการแตกร้าวที่ช้าและทำให้ได้ค่าไม่ดูลัสรแตกร้าวสูงขึ้น ลักษณะการยึดแบบ C จากการไฟฟาร์ทดสอบเห็นได้ชัดว่าคานค่อนกรีตแบบกำลังอัด 180 ksc. ให้ค่าไม่ดูลัสรการแตกร้าวสูงกว่าคานค่อนกรีตแบบอัตราส่วนผสม 1: 2 : 4 แต่ค่าที่ได้นั้นก็ไม่มากเท่าไรนักอาจเป็นเพราะว่า Epoxy\* ที่ใช้ในการยึดของค่อนกรีตอัตราส่วน 1 : 2 : 4 มีจำนวนน้อยหรือแผ่นเหล็กที่ใช้อาจจะไม่เรียบสนิทกับค่อนกรีตเพียงพอซึ่งทำให้ค่าที่ออกมากต่างกันหรืออาจเป็นเพราะว่าการยึดติดในลักษณะนี้ค่อนกรีตทั้ง 2 ชนิดมีพุติกรวมใน

การรับแรงอัดต่างกัน การยึดติดในลักษณะ D ในลักษณะนี้ก็เป็นเช่นเดียวกันกับการยึดในลักษณะ C คือมีค่าไม่ดูลัสรแตกร้าวของค่อนกรีตอัตราส่วนผสม 1: 2: 4 สูงกว่าค่อนกรีตกำลังอัด 180 ksc. อาจเกิดจากโครงสร้างค่อนกรีตต่างกัน พฤติกรรมต่างกัน

## สรุป

จากการศึกษาผลการทดสอบและวิเคราะห์ข้างต้น การเสริมกำลังรับแรงดัดของโครงสร้างค่อนกรีตกำลังตัวโดยวิธีเสริมแผ่นเหล็ก จะสามารถทำให้ประสิทธิภาพการรับกำลังดัดเพิ่มขึ้น แปรผันตามปริมาณเหล็กที่เสริมเพิ่มและขึ้นอยู่กับลักษณะของการติดตั้งด้วยด้วยยึดประสาน และบริเวณที่ยึดติดแผ่นเหล็ก เช่นกันด้วยข้อเปรียบเทียบระหว่าง Epoxy กับ สลักเกลี่ยว

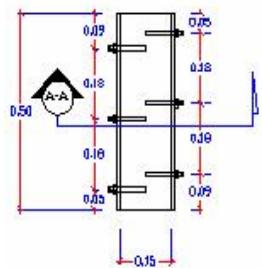
	Epoxy*	สลักเกลี่ยว*
การติดตั้ง	สามารถทำกับแผ่นเหล็กได้โดยแผ่นเหล็กที่ติดตั้งกับโครงสร้าง	ต้องเจาะรูใส่ Epoxy* ก่อนใส่สลักเกลี่ยวหรือให้ Epoxy* แข็งตัวก่อนร้อยแผ่นเหล็กกับโครงสร้างแล้วขันน็อตให้แน่น
การรับกำลัง	ช่วยกระจายแรงที่กระทำกับโครงสร้างให้ทั่วแผ่นเหล็กช่วยรับแรงเนื่องจากแรงดัดของโครงสร้าง	ทำให้โครงสร้างสูญเสียกำลังเมื่อเจาะรู และโครงสร้างจะรับกำลังเมื่อหลังจากติดแผ่นเหล็กแล้ว
การซ่อมแซม	สามารถซ่อมแซม Epoxy* แกะออกแล้วสามารถเข้าไปได้โดยไม่ต้องเปลี่ยนเหล็กหลุดร่องออกมาแล้วปิดเข้าไปใหม่	ตัดหัวสลักเกลี่ยวทิ้งและต้องเจาะใหม่ทำเหมือนกับขั้นตอนการติดตั้งทุกอย่าง
การรื้อถอน	สามารถรื้อถอน Epoxy* ได้โดยแผ่นเหล็กออกได้โดย	ถอนน็อตก่อนค่อยถอนแผ่นเหล็กออก หรือ ไม่เกิดหัวร่องตื้น

## กิตติกรรมประกาศ

ขอขอบคุณ บริษัท อิลติ (ประเทศไทย) จำกัด ในโอกาส  
ให้ความสนใจสนับสนุนบุกรถม้าสำหรับการศึกษาและวิจัยครั้ง  
นี้ด้วย

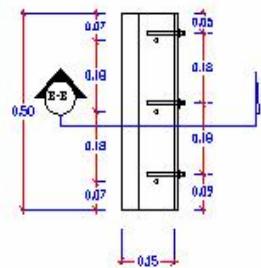
### เอกสารอ้างอิง

- [ 1 ] ศิริศักดิ์ ปอยธารศิริ กำลังวัสดุ พิมพ์ครั้งที่ 5  
กรุงเทพมหานคร โรงพิมพ์ เม็ดตรา พรินติ้ง 2539
- [ 2 ] อรุณ ชัยเสรี การวิปัติของอาคาร สาเหตุ และการแก้ไข  
พิมพ์ครั้งที่ 3 กรุงเทพมหานคร 2538
- [ 3 ] CPAC คู่มือการทดสอบหินทราย พิมพ์ครั้งที่ 5 2538



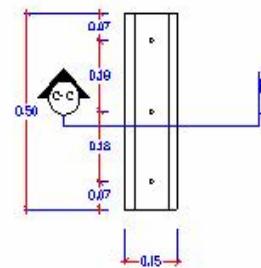
คานอ่อนรีซามาต 0.15x0.15x0.50 寂  
เม่นเหล็กามาต 500x100x1 มม.  
ล็อกทีเรีย (M10) ขนาด Ø 10x100 มม.

รูปด้าน A-A



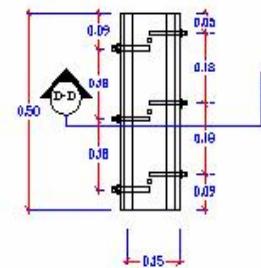
คานอ่อนรีซามาต 0.15x0.15x0.50 寂  
เม่นเหล็กามาต 500x100x1 มม.  
ล็อกทีเรีย (M10) ขนาด Ø 10x100 มม.

รูปด้าน B-B



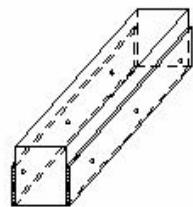
คานอ่อนรีซามาต 0.15x0.15x0.50 寂  
เม่นเหล็กามาต 500x100x1 มม.  
ล็อกทีเรีย (M10) ขนาด Ø 10x100 มม.

รูปด้าน C-C

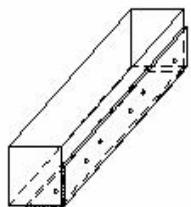


คานอ่อนรีซามาต 0.15x0.15x0.50 寂  
เม่นเหล็กามาต 500x100x1 มม.  
ล็อกทีเรีย (M10) ขนาด Ø 10x100 มม.

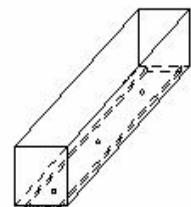
รูปด้าน D-D



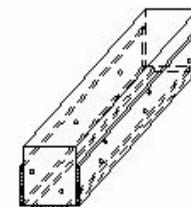
รูป การเข้าเย็บ A



รูป การเข้าเย็บ B



รูป การเข้าเย็บ C



รูป การเข้าเย็บ D

รูปที่ 3 แสดงลักษณะการยึดติดอุปกรณ์การแพทย์แบบต่างๆ