



# ความแข็งแรงดัดขวางของเรซินคอมโพสิต เสริมเส้นใยแก้วในประเทศและต่างประเทศ และเส้นใยโพลีเอทิลีน

พิสัยศิษฏ์ ชัยจรินนท์ ท.บ.<sup>1</sup>

อิสราวัลย์ บุญศิริ วท.บ., ท.บ., ป.บัณฑิต (ทันตกรรมประดิษฐ์), Cert. in Fixed Prosthodontics<sup>2</sup>

<sup>1</sup>นิสิตบัณฑิตศึกษา ภาควิชาทันตกรรมประดิษฐ์ คณะทันตแพทยศาสตร์ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

<sup>2</sup>ภาควิชาทันตกรรมประดิษฐ์ คณะทันตแพทยศาสตร์ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

## บทคัดย่อ

**วัตถุประสงค์** ศึกษาค่าความแข็งแรงดัดขวางของเรซินคอมโพสิตที่เสริมเส้นใย

**วัสดุและวิธีการ** ชิ้นงานเรซินคอมโพสิต 140 ชิ้นขนาด 2 x 2 x 25 มิลลิเมตร แบ่งเป็น 7 กลุ่มๆ ละ 20 ชิ้น ได้แก่กลุ่มควบคุมที่ไม่เสริมเส้นใย กลุ่มที่เสริมเส้นใยแก้วในประเทศไทยมี 4 กลุ่ม ปริมาณร้อยละ 10 20 30 40 โดยปริมาตรตามลำดับ กลุ่มเสริมเส้นใยแก้วสำเร็จรูปจากต่างประเทศและกลุ่มเสริมเส้นใยโพลีเอทิลีน โดยแต่ละกลุ่มแบ่งเป็น 2 กลุ่มย่อย กลุ่มละ 10 ชิ้น แช่น้ำกลั่น 37 องศาเซลเซียสเป็นเวลา 7 และ 30 วัน ทดสอบค่าความแข็งแรงดัดขวางด้วยเครื่องทดสอบสากลรุ่น 8874 ความเร็วหัวกด 1 มิลลิเมตรต่อนาที ใช้สถิติทดสอบแบบที วิเคราะห์ความแปรปรวนทางเดียวและการเปรียบเทียบพหุคูณ ที่ระดับความเชื่อมั่น ร้อยละ 95

**ผลการศึกษา** กลุ่มเสริมเส้นใยมีความแข็งแรงดัดขวางสูงขึ้น กลุ่มแช่น้ำกลั่น 30 วัน มีค่าความแข็งแรงดัดขวางลดลง กลุ่มเสริมเส้นใยแก้วในประเทศไทยปริมาณร้อยละ 30 โดยปริมาตร มีค่าความแข็งแรงดัดขวางสูงสุด กลุ่มเสริมด้วยเส้นใยแก้วในประเทศไทยปริมาณร้อยละ 10 โดยปริมาตร มีค่าความแข็งแรงดัดขวางใกล้เคียงกับกลุ่มเสริมด้วยเส้นใยแก้วสำเร็จรูปและกลุ่มเสริมด้วยเส้นใยโพลีเอทิลีน

**สรุป** การเสริมเส้นใยปริมาณเหมาะสมช่วยให้ชิ้นงานแข็งแรงขึ้นเมื่อนำชิ้นงานแช่น้ำนานขึ้นทำให้ความแข็งแรงลดลง

(ว ทันต จุฬาฯ 2554;34:45-54)

**คำสำคัญ:** ความแข็งแรงดัดขวาง; เส้นใยแก้ว; เส้นใยโพลีเอทิลีน

## บทนำ

ในทางทันตกรรมมีการนำเส้นใยมาใช้นานกว่า 30 ปี และมีแนวโน้มการใช้เพิ่มขึ้น โดยเสริมในวัสดุอุดฟัน ชิ้นงานสะพานฟันหรือครอบฟันชั่วคราวใช้ทำเฟือกฟันในงานปริทันต์ ทำครอบฟันบนรากเทียม เสริมความแข็งแรงในวัสดุเรซินคอมโพสิต (resin composite) เพื่อทำเดือยฟันทดแทนส่วนของคลองรากฟันที่รักษารากแล้วบูรณะต่อด้วยแกนฟันและครอบฟัน<sup>1,2</sup> ในคลินิกการทำชิ้นงานสะพานฟันชั่วคราวใส่ให้ผู้ป่วยเพื่อรอชิ้นงานสะพานฟันถาวรนั้น ปัญหาที่พบคือชิ้นงานสะพานฟันชั่วคราวแตกหักเนื่องจากวัสดุที่ใช้ทำได้แก่ เรซินคอมโพสิต และอะคริลิกเรซิน มีความแข็งแรงน้อยกว่าโลหะหรือโลหะเคลือบกระเบื้อง แรงที่เกิดจากการบดเคี้ยวในช่องปากมีหลายประเภท เช่น แรงกด แรงเฉือน แรงดึง ซึ่งเป็นปัจจัยทำให้เกิดการแตกหักของชิ้นงาน<sup>3</sup> การเสริมความแข็งแรงในเรซินคอมโพสิต ด้วยเส้นใย เช่น เส้นใยคาร์บอน (carbon fiber) เส้นใยแก้ว (glass fiber) และเส้นใยโพลีเอทิลีน (polyethylene fiber) มีผลช่วยเพิ่มความแข็งแรง และต้านทานต่อการแตกหักของเรซินคอมโพสิต ที่ใช้ทำชิ้นงานสะพานฟันชั่วคราว<sup>1-3</sup>

การเสริมเส้นใยในเรซินคอมโพสิต หรือเสริมในวัสดุทำฐานฟันปลอมเป็นอีกทางเลือกหนึ่งที่ทำให้ชิ้นงานมีความแข็งแรงเพิ่มขึ้นโดยมีค่ามอดุลัสยืดหยุ่นสูงขึ้น เมื่อมีแรงมากระทำเส้นใยจะช่วยกระจายแรง<sup>4</sup> ข้อดีอีกประการ คือ ทำให้ชิ้นงานมีน้ำหนักเบา<sup>5-8</sup> เนื่องจากเรซินคอมโพสิต และอะคริลิกเรซิน มีคุณสมบัติในการดูดซึมน้ำทำให้ชิ้นงานเกิดการเปลี่ยนแปลงมิติและทำให้ความแข็งแรงลดลง การเสริมเส้นใยช่วยให้ชิ้นงานลดการดูดซึมน้ำ ลดการเปลี่ยนแปลงมิติ และคงความแข็งแรงไว้ได้<sup>9,10</sup> เส้นใยที่นิยมนำไปเสริมในเรซินคอมโพสิต ได้แก่ เส้นใยแก้ว เส้นใยโพลีเอทิลีนและเส้นใยคาร์บอน ซึ่งมีลักษณะการเรียงตัวหลายแบบเช่น เรียงตัวในทิศทางเดียว ตามแนวยาวหรือขนาน การใช้เส้นใยแก้วเสริมในเรซินคอมโพสิต และ อะคริลิกเรซิน เพื่อทำสะพานฟันชั่วคราวช่วยเพิ่มความแข็งแรง ลดการดูดซึมน้ำและใช้งานได้นานขึ้น โดยเฉพาะบริเวณจุดเชื่อมต่อ (connector) ซึ่งเป็นจุดอ่อนแอที่สุดของสะพานฟันชั่วคราว การเสริมเส้นใยบริเวณดังกล่าวช่วยเพิ่มความแข็งแรงในชิ้นงานได้<sup>11</sup> ในประเทศไทยยังไม่มีผู้คิดค้นนำเส้นใยที่มีในประเทศมาใช้ในงานทางทันตกรรม โดยเส้นใยในทางทันตกรรมที่ใช้เสริมในเรซินคอมโพสิตที่ใช้อยู่เป็นชนิดสำเร็จรูปนำเข้าจากต่างประเทศซึ่งมีราคาแพง

จึงควรมีการศึกษาถึงคุณสมบัติต่าง ๆ ของเรซินคอมโพสิตที่เสริมด้วยเส้นใยที่มีในประเทศ เพื่อนำมาใช้ในทางทันตกรรม ทำให้ต้นทุนในการผลิตชิ้นงานลดลงและยังช่วยประหยัดงบประมาณในการนำเข้าจากต่างประเทศได้

จากที่กล่าวมา ในการวิจัยนี้มีวัตถุประสงค์เพื่อศึกษาความแข็งแรงดัดขวาง (Flexural strength) ของเรซินคอมโพสิตเสริมเส้นใยในทางทันตกรรมที่นำเข้าจากต่างประเทศ กับที่เสริมเส้นใยที่ผลิตในประเทศไทย เพื่อประโยชน์ในการนำเส้นใยที่ผลิตในประเทศไทยมาปรับปรุงและประยุกต์ใช้ในทางคลินิกต่อไป

## วัสดุและวิธีการ

เรซิน คอมโพสิตที่ใช้เป็นชนิดเหลว (flowable composite resin) ปุ่มตัวด้วยแสงยี่ห้อ ฟิลเทคโฟล (Filtek™ Flow, 3M ESPE, St.Paul, USA.) เส้นใยแก้วสำเร็จรูปชนิดอี (E-glass fiber) ยี่ห้ออินเทอติก (Interlig, ANGELUS, Londrina, Brazil) เส้นใยโพลีเอทิลีนสำเร็จรูปยี่ห้อริบบอนด์ (Ribbond polyethylene fiber, RIBBOND, Seattle, USA) และเส้นใยแก้วในประเทศไทยจากบริษัทเซนต์โกเบน ประเทศไทย (Saint-gobain, Thailand) มีการเรียงตัวเป็นแบบทิศทางเดียว ชนิดอี (Unidirectional E-glass fiber) โดยตัดเส้นใยแก้วสำเร็จรูปและเส้นใยโพลีเอทิลีนสำเร็จรูปให้ได้ความยาว 25 มิลลิเมตร เตรียมไว้ในช่องปิดสนิท การเตรียมเส้นใยแก้วที่มีในประเทศไทยตัดให้ได้ความยาว 25 มิลลิเมตรซึ่งน้ำหนักเส้นใยในแต่ละกลุ่มดังนี้ ในชิ้นงานเรซินคอมโพสิตเสริมเส้นใยแก้วที่มีในประเทศไทยปริมาณเส้นใยร้อยละ 10 20 30 40 โดยปริมาตร จะใช้เส้นใยน้ำหนัก 0.026 0.052 0.078 0.104 กรัม ตามลำดับ คำนวณจาก น้ำหนัก = ความหนาแน่น X ปริมาตร (โดยทราบความหนาแน่นของเส้นใยแก้วและปริมาตรของชิ้นงาน) นำเส้นใยแก้วในประเทศไทยทาสารโมโนบอนด์เอส (Monobond S, Ivoclar Vivadent AG, Liechtenstein) ซึ่งเป็นสารไซเลนคัปคู (Silane coupling agent) ทิ้งไว้ให้แห้งนาน 2 นาที ทาสารเฮลิโอบอนด์ (Heliobond, Ivoclar Vivadent AG, Liechtenstein) ซึ่งเป็นสารยึดติด (Bonding agent) ทำชิ้นงานทดสอบด้วยเบ้าแบบทองเหลืองขนาด 2 x 2 x 25 มิลลิเมตร สามารถแยกเป็นสองชั้นแต่ละชั้นหนา 1 มิลลิเมตร กลุ่มที่ไม่เสริมเส้นใย ฉีดเรซินคอมโพสิตชนิดเหลวลงในเบ้าแบบทองเหลือง ฉายแสงนาน 40 วินาทีด้วยเครื่องฉายแสงที่มีความเข้มแสงคงที่วางตั้งฉากและใกล้ชิ้นงาน

มากที่สุด ส่วนกลุ่มที่เสริมเส้นใยทำการยึดเบ้าแบบทองเหลือง ชั้นแรกให้อยู่บนแผ่นแก้วไม่ให้ขยับ ฉีดเรซินคอมโพสิต ชนิด เหลวลงในเบ้าแบบทองเหลืองชั้นแรก นำเส้นใยวางตำแหน่ง กึ่งกลางโดยเส้นใยต้องฝังอยู่ในเรซินคอมโพสิต นำเบ้า แบบทองเหลืองชั้นที่สองวางให้ตรงตำแหน่งฉีดเรซินคอมโพสิต ชนิดเหลวลงในเบ้า นำแผ่นพลาสติกใสแข็งทับชั้นบนด้วย ก้อนน้ำหนักขนาด 3 กิโลกรัม ทับแผ่นพลาสติกเพื่อให้ เรซินส่วนเกินไหลออกมา ฉายแสงที่ชิ้นงานด้วยเครื่องฉายแสง 40 วินาทีจนชิ้นงานแข็งตัว นำชิ้นงานที่ได้ออกจากเบ้าชิ้นงาน ฉายแสงเพิ่มในตู้ฉายแสงเพื่อให้เกิดปฏิกิริยาแข็งตัวสมบูรณ์ นาน 1 นาที นำชิ้นงานที่แข็งตัวสมบูรณ์ขัดแต่งบนกระดาษ ทหรายน้ำเบอร์ 1000 ที่ซึ่งตั้งบนกระจกขัดขณะเปียก ขัดไปใน ทิศทางเดียว นำชิ้นงานวัดด้วยเวอร์เนียความละเอียด 0.01 มิลลิเมตรให้ได้ขนาด 25 x 2 x 2 มิลลิเมตร ได้ชิ้นงาน 140 ชิ้น แบ่งเป็น 7 กลุ่ม ๆ ละ 20 ชิ้นดังนี้ กลุ่มไม่เสริมเส้นใยเป็น กลุ่มควบคุม (NF) กลุ่มเสริมเส้นใยแก้วที่มีในประเทศไทย ปริมาณเส้นใยแต่ละกลุ่มร้อยละ 10 20 30 40 โดยปริมาตร (GF 10%, 20%, 30%, 40%) กลุ่มเสริมเส้นใยแก้วสำเร็จรูป (G-Inter) และกลุ่มเสริมเส้นใยโพลีเอทิลีนสำเร็จรูป (Ribbond) แบ่งกลุ่มละ 10 ชิ้น แช่ในน้ำกลั่นอุณหภูมิ 37 องศาเซลเซียส นาน 7 วัน และ 30 วันตามลำดับ ทำชิ้นงานเพิ่มในแต่ละ กลุ่ม ๆ ละ 2 ชิ้น เพื่อเป็นชิ้นงานก่อนทำการทดสอบและ นำชิ้นงานหลังการทดสอบมาตัดที่ตำแหน่งแตกหัก นำไป ส่องกล้องจุลทรรศน์อิเล็กตรอนแบบส่องกราดเพื่อสังเกต ลักษณะการยึดติดของเส้นใยกับเรซิน เมทริกซ์ ของชิ้นงาน ก่อนการทดสอบและหลังการทดสอบ ทดสอบค่าความแข็งแรงดัดขวางด้วยเครื่องทดสอบสากลรุ่น 8874 ความเร็วหัวกด 1 มิลลิเมตรต่อนาทีที่ระยะห่างระหว่างแท่นวางสองข้างเท่ากับ 20 มิลลิเมตร

### การวิเคราะห์ข้อมูล

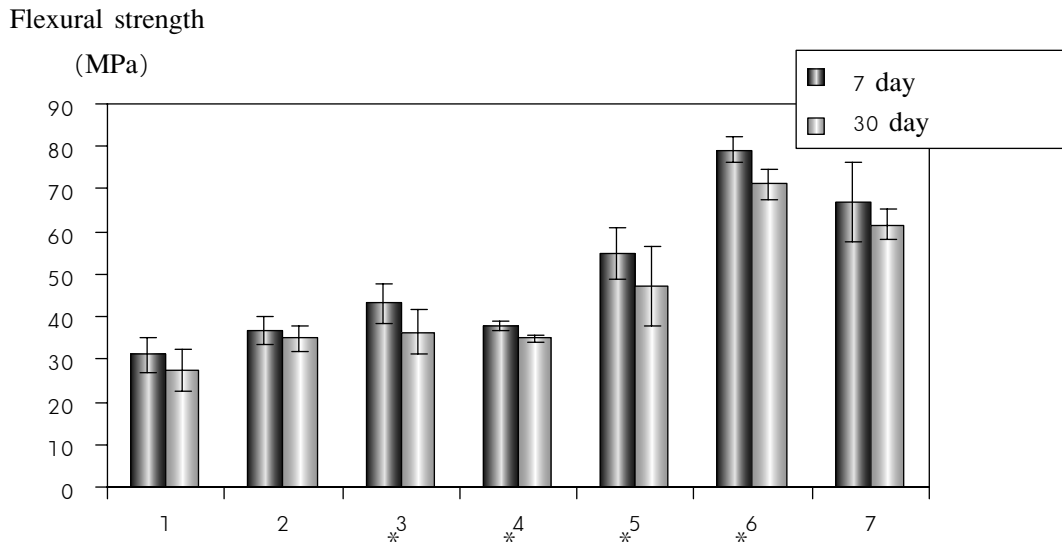
ใช้โปรแกรมสำเร็จรูปเอสพีเอสเอสเวอร์ชัน 11.5 วิเคราะห์ ข้อมูลกำหนดค่านัยสำคัญที่ 0.05 ใช้สถิติวิเคราะห์การทดสอบ แบบทีและความเป็นอิสระต่อกัน (Independent-Samples T Test) เปรียบเทียบค่าความแข็งแรงดัดขวางของกลุ่มชิ้นงาน 7 วันและ 30 วัน การวิเคราะห์ความแปรปรวนทางเดียว (One-way ANOVA) เพื่อเปรียบเทียบค่าความแข็งแรงดัด ขวางของกลุ่มชิ้นงานแต่ละชนิดและการเปรียบเทียบพหุคูณ (Multiple comparisons) ชนิดแทมเฮน (Tamhane) ที่ ระดับความเชื่อมั่นร้อยละ 95

### ผลการศึกษา

ความแข็งแรงดัดขวางเฉลี่ยของกลุ่มชิ้นงานแช่ในน้ำกลั่น นาน 30 วันเมื่อเปรียบเทียบกับกลุ่มแช่ในน้ำกลั่นนาน 7 วัน มีค่าลดลงในทุกกลุ่มการทดลอง กลุ่มชิ้นงานเรซินคอมโพสิต ที่เสริมด้วยเส้นใยแก้วสำเร็จรูปและเสริมด้วยเส้นใยแก้วที่มีใน ประเทศไทยปริมาณ ร้อยละ 10 20 และ 30 โดยปริมาตร ค่า ความแข็งแรงดัดขวางลดลงอย่างมีนัยสำคัญทางสถิติ ( $p < 0.05$ ) ส่วนในกลุ่มชิ้นงานเรซินคอมโพสิตที่ไม่เสริมเส้นใย เสริม เส้นใยโพลีเอทิลีนสำเร็จรูปและเสริมเส้นใยแก้วที่มีในประเทศไทย ร้อยละ 40 โดยปริมาตร มีค่าความแข็งแรงดัดขวางลดลงแต่ ไม่มีนัยสำคัญทางสถิติ ( $p > 0.05$ ) แสดงในรูปที่ 1

กลุ่มที่แช่ในน้ำกลั่นนาน 7 วัน ทุกกลุ่มของชิ้นงานเสริม เส้นใยมีค่าความแข็งแรงดัดขวางเฉลี่ยสูงกว่ากลุ่มที่ไม่เสริม เส้นใยอย่างมีนัยสำคัญทางสถิติ ( $p < 0.05$ ) ยกเว้นกลุ่ม เสริมเส้นใยโพลีเอทิลีนสำเร็จรูปซึ่งมีค่าไม่แตกต่างกับกลุ่มที่ไม่ เสริมเส้นใยอย่างมีนัยสำคัญทางสถิติ ( $p < 0.05$ ) ส่วนกลุ่ม ชิ้นงานเรซินคอมโพสิตเสริมด้วยเส้นใยแก้วที่มีในประเทศไทย ปริมาณ ร้อยละ 30 โดยปริมาตร มีค่าความแข็งแรงดัดขวาง เฉลี่ยสูงกว่าทุกกลุ่มอย่างมีนัยสำคัญทางสถิติ ( $p < 0.05$ ) ยกเว้นกลุ่มชิ้นงานเรซินคอมโพสิตเสริมด้วยเส้นใยแก้วที่มี ในประเทศไทยปริมาณร้อยละ 40 โดยปริมาตร ที่ไม่แตกต่าง กัน และกลุ่มชิ้นงานเรซินคอมโพสิตเสริมด้วยเส้นใยแก้วที่มี ในประเทศไทยปริมาณร้อยละ 10 โดยปริมาตรมีค่าความ แข็งแรงดัดขวางเฉลี่ยไม่แตกต่างกับกลุ่มเสริมเส้นใยแก้ว สำเร็จรูปและกลุ่มเสริมเส้นใยโพลีเอทิลีนสำเร็จรูปอย่างมีนัย สำคัญทางสถิติ ( $p > 0.05$ ) แสดงในตารางที่ 1

ในกลุ่มที่แช่ในน้ำกลั่นนาน 30 วัน ทุกกลุ่มของชิ้นงาน เสริมเส้นใยมีค่าความแข็งแรงดัดขวางเฉลี่ยสูงกว่ากลุ่มไม่ เสริมเส้นใยอย่างมีนัยสำคัญทางสถิติ ( $p < 0.05$ ) กลุ่มชิ้นงาน เรซินคอมโพสิตเสริมเส้นใยแก้วที่มีในประเทศไทยปริมาณ ร้อยละ 30 โดยปริมาตรมีค่าความแข็งแรงดัดขวางเฉลี่ยสูง กว่าทุกกลุ่มอย่างมีนัยสำคัญทางสถิติ ( $p < 0.05$ ) และกลุ่ม ชิ้นงานเรซินคอมโพสิตเสริมเส้นใยแก้วที่มีในประเทศไทย ปริมาณร้อยละ 10 และร้อยละ 20 โดยปริมาตรมีค่าความแข็งแรง ดัดขวางเฉลี่ยไม่แตกต่างกับกลุ่มเสริมเส้นใยแก้วสำเร็จรูป และเสริมเส้นใยโพลีเอทิลีนสำเร็จรูปอย่างมีนัยสำคัญทางสถิติ ( $p > 0.05$ ) แสดงในตารางที่ 2



**รูปที่ 1** แสดงค่าความแข็งแรงดัดขวางเฉลี่ย (หน่วยเป็นเมกะปาสคาล) ของกลุ่มทดสอบแช่ในน้ำกลั่นที่อุณหภูมิ 37 องศาเซลเซียสเป็นเวลา 7 และ 30 วัน

\*แสดงกลุ่มที่มีค่าความแข็งแรงดัดขวางเฉลี่ยแตกต่างกันอย่างมีนัยสำคัญทางสถิติ ( $p < 0.05$ )

(1 ไม่เสริมเส้นใย 2 เสริมเส้นใยโพลีเอทิลีนสำเร็จรูป 3 เสริมเส้นใยแก้วสำเร็จรูปต่างประเทศ 4 เสริมเส้นใยแก้วในประเทศไทยร้อยละ 10 5 เสริมเส้นใยแก้วในประเทศไทยร้อยละ 20 6 เสริมเส้นใยแก้วในประเทศไทยร้อยละ 30 และ 7 เสริมเส้นใยแก้วในประเทศไทยร้อยละ 40)

**Fig. 1** Flexural strength (MPa) of all test groups that soaked in distill water 37°C at 7 and 30 days.

\*Significant difference between the means ( $p < 0.05$ ).

(1. NF, 2. Ribbond, 3. G-Inter, 4. GF 10%, 5. GF 20%, 6. GF 30%, 7. GF 40%).

**ตารางที่ 1** แสดงการแบ่งกลุ่มเปรียบเทียบเชิงซ้อนค่าความแข็งแรงดัดขวางเฉลี่ย (หน่วยเป็นเมกะปาสคาล) ของทุกกลุ่มชิ้นงานที่แช่ในน้ำกลั่นที่อุณหภูมิ 37 องศาเซลเซียสเป็นระยะเวลา 7 วัน

**Table 1** The comparative flexural strength (MPa) group of specimens that soaked in distill water at 37°C for 7 days.

Specimen	N	Mean	SD	Tamhane
NF7	10	31.147	4.09	A
Ribbond7	10	36.956	3.33	A, B
G-inter7	10	43.271	4.74	B
GF7 10%	10	37.805	1.16	B
GF7 20%	10	54.949	6.24	C
GF7 30%	10	79.244	3.03	D
GF7 40%	10	67.002	9.45	C, D

Significant difference between the means with different letters ( $p < 0.05$ ).

**ตารางที่ 2** แสดงการแบ่งกลุ่มเปรียบเทียบเชิงซ้อนค่าความแข็งแรงดัดขวางเฉลี่ย (หน่วยเป็นเมกะปาสคาล) ของทุกกลุ่มชิ้นงานที่แช่ในน้ำกลั่นที่อุณหภูมิ 37 องศาเซลเซียสเป็นระยะเวลา 30 วัน

**Table 2** The comparative flexural strength (MPa) group of specimens that soaked distill water 37°C at 30 days.

Specimen	N	Mean	SD	Tamhane
NF30	10	27.442	4.66	A
Ribbond30	10	34.892	3.19	B
G-inter30	10	36.366	5.14	B
GF30 10%	10	35.035	0.88	B
GF30 20%	10	47.121	9.43	B
GF30 30%	10	71.078	3.63	C
GF30 40%	10	61.686	3.70	D

Significant difference between the means with different letters ( $p < 0.05$ ).

### ผลการส่องชิ้นงานด้วยกล้องจุลทรรศน์อิเล็กตรอนแบบส่องกราด

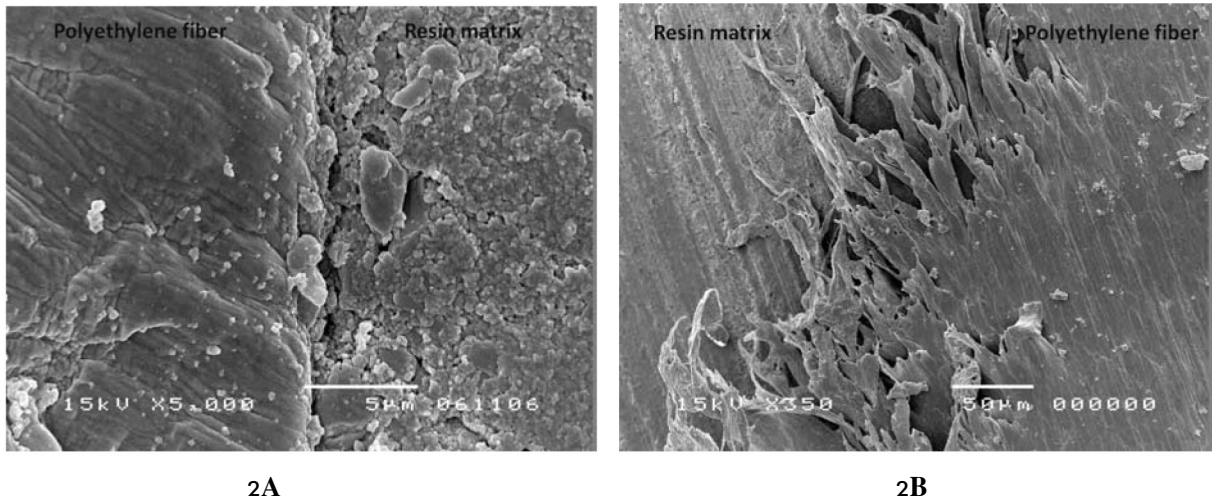
หน้าตัดของเรซินคอมโพสิตเสริมเส้นใยโพลีเอทิลีนสำเร็จรูปก่อนและหลังทำการทดสอบ พบว่าเส้นใยโพลีเอทิลีนกับเรซินเมทริกซ์ ไม่มีการเชื่อมยึดติดกัน (รูปที่ 2) หน้าตัดของเรซินคอมโพสิตเสริมเส้นใยแก้วที่มีในประเทศไทย ปริมาณ ร้อยละ 10 โดยปริมาตร ก่อนทำการทดสอบ พบว่ามีการเชื่อมยึดติดกันของเมทริกซ์กับเส้นใย (รูปที่ 3A) หลังทำการทดสอบพบมีการสูญเสียการเชื่อมยึดติดในบางพื้นที่ (รูปที่ 3B)

### วิจารณ์

งานวิจัยนี้ศึกษาค่าความแข็งแรงดัดขวางของชิ้นงาน เรซินคอมโพสิตเสริมความแข็งแรงด้วยเส้นใย โดยเลือกระยะเวลาในการแช่ชิ้นงานในน้ำกลั่นที่อุณหภูมิ 37 องศาเซลเซียส คือ 7 และ 30 วัน เหตุผลที่เลือกระยะเวลาดังกล่าวเพื่อจำลองชิ้นงานสะพานฟันชั่วคราวในช่องปากของคนไข้ขณะรองานสะพานฟันจริงจากห้องปฏิบัติการทันตกรรม Cal และคณะ<sup>9</sup> กล่าวว่า การเสริมเส้นใยแก้วลงในชิ้นงานสะพานฟันช่วยลดการดูดซึมน้ำและลดการเปลี่ยนแปลงมิติของชิ้นงานได้ ส่วน

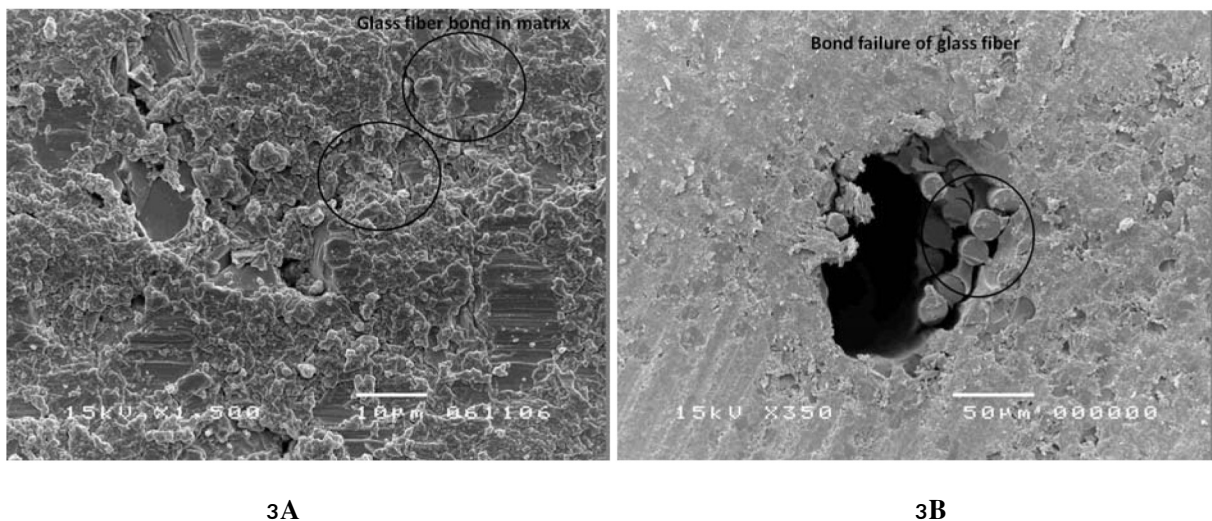
ลักษณะและชนิดของเส้นใยแบบต่างๆ ไม่มีผลต่อการเปลี่ยนแปลงมิติของชิ้นงานและการดูดซึมน้ำ นอกจากนี้ยังพบว่า การดูดซึมน้ำในชิ้นงานโพลีเมอร์ที่แช่ในน้ำกลั่นเริ่มคงที่ในวันที่ 14-90 และพบว่ามีการดูดซึมน้ำมากที่สุดวันแรก คล้ายกับงานวิจัยของ Chow และคณะ<sup>12</sup> ที่นำชิ้นงาน อะคริลิคเสริมเส้นใยโพลีเอทิลีน แช่นานาน 100 วัน พบว่าช่วยลดการดูดซึมน้ำและการเปลี่ยนแปลงมิติของชิ้นงานโดยเกิดการดูดซึมน้ำตั้งแต่วันแรกและคงที่ในวันที่ 20-25 Vallitu<sup>13</sup> กล่าวว่า การแช่ชิ้นงานเรซินคอมโพสิตเสริมเส้นใยแก้วในน้ำนาน ทำให้สารยึดคู้ควบที่ทำหน้าที่เพิ่มการยึดติดกันของเรซินเมทริกซ์กับเส้นใยแก้วเกิดปฏิกิริยาไฮโดรไลซิส (Hydrolysis) ทำให้คุณสมบัติการยึดติดลดลง ค่าความแข็งแรงดัดขวางจึงลดลงตามระยะเวลาของการแช่ในน้ำ ปัจจัยที่ทำให้ชิ้นงานในงานวิจัยนี้มีการดูดซึมน้ำได้แก่ ชิ้นงานมีรูพรุน รอยร้าวหรือแตกและการเชื่อมติดกันบริเวณรอยต่อของเส้นใยกับเรซินคอมโพสิตไม่สมบูรณ์ ดังนั้นการแช่ชิ้นงานทุกกลุ่มในน้ำกลั่นนาน 7 วัน และ 30 วัน พบค่าความแข็งแรงดัดขวางมีแนวโน้มที่ลดลงในทุกกลุ่มการทดลองเมื่อแช่ในน้ำนานขึ้น

การศึกษาครั้งนี้ใช้วัสดุหลักๆ สองชนิด ได้แก่ เรซินคอมโพสิตและเส้นใย โดยเรซินคอมโพสิต ฟิลเทคโพล ที่ใช้เป็นชนิดเหลว สามารถนำไปใช้งานหลายด้าน เช่น อุดฟัน



รูปที่ 2 ภาพจากกล้องจุลทรรศน์อิเล็กตรอนแบบส่องกราดบนหน้าตัดของชิ้นงานเรซินคอมโพสิตเสริมเส้นใยโพลีเอทิลีนสำเร็จรูปก่อน (2A) และหลัง (2B) ทำการทดสอบที่กำลังขยาย 5,000 เท่า และ 350 เท่า ตามลำดับ

Fig. 2 Scanning electron microscope of cross-section of polyethylene fiber reinforced composite group (Ribbond) before testing (2A, x5,000) and after testing (2B, x350).



รูปที่ 3 ภาพจากกล้องจุลทรรศน์อิเล็กตรอนแบบส่องกราดบนหน้าตัดของชิ้นงานเรซินคอมโพสิตเสริมเส้นใยแก้วที่มีในประเทศไทยปริมาณร้อยละ 10 โดยปริมาตรก่อน (3A) และหลัง (3B) ทำการทดสอบที่กำลังขยาย 1,500 เท่า และ 350 เท่า ตามลำดับ [วงกลมแสดงหน้าตัดของเส้นใยที่มีลักษณะการเชื่อมยึดกับเรซินเมทริกซ์ ก่อน (3A) และหลังทำการทดสอบ (3B)]

Fig. 3 Scanning electron microscope of cross-section glass fiber reinforced composite group (GF10) before testing (3A, x1,500) and after testing (2B, x350).

[The circles demonstrate cross-section of glass fiber bonded in resin matrix before testing (3A) and after testing (2B)].

สร้างและซ่อมชิ้นงานครอบฟันและสะพานฟันชั่วคราว โดยมีวัสดุอุดแทรกชนิดเซอริโคเนีย ซิลิกา เป็นองค์ประกอบปริมาณร้อยละ 47 โดยปริมาตรและมีขนาด 0.01 ถึง 6.0 ไมครอน (ขนาดเฉลี่ย 1.5 ไมครอน) ส่วนเส้นใยที่ใช้เป็นชนิดเส้นใยแก้วและเส้นใยโพลีเอทิลีน โดยเส้นใยที่นำเข้ามาจากต่างประเทศเป็นเส้นใยสำเร็จรูปมีลักษณะของการเรียงตัวเป็นชั้นเดียวเรียงตัวเป็นระเบียบได้รับการถักมาจากทางบริษัทผู้ผลิตและมีปริมาณของเส้นใยที่แน่นอน ทำให้สามารถจัดเรียงเส้นใยในชิ้นงานได้ง่าย ระยะห่างของเส้นใยจากผิวชิ้นงานด้านดิ่งและด้านกดมึระยะที่ใกล้เคียงกันส่งผลให้การกระจายแรงของเส้นใยเมื่อเกิดแรงดัดมีการกระจายแรงใกล้เคียงกัน ค่าความแข็งแรงดัดขวางเฉลี่ยที่ได้จึงมีค่าที่ใกล้เคียงกัน เช่นเดียวกับกับการเสริมเส้นใยแก้วที่มีในประเทศปริมาณร้อยละ 10 และ 20 โดยปริมาตร ปริมาณของเส้นใยที่ใช้มีปริมาณน้อยสามารถจัดเรียงในชิ้นงานได้ง่ายมีผลต่อค่าความแข็งแรงดัดขวางเฉลี่ยที่ไม่แตกต่างกัน ส่วนการเรียงตัวของเส้นใยแก้วในประเทศปริมาณร้อยละ 30 และ 40 โดยปริมาตร มีปริมาณเส้นใยมาก การจัดเรียงไม่สามารถจัดเรียงได้ในชั้นเดียว มีการวางซ้อนกันทำให้ค่าความแข็งแรงดัดขวางเฉลี่ยของชิ้นงานมีค่ามากกว่าชิ้นงานที่เสริมเส้นใยแก้วยี่ห้ออินเทลิก ชิ้นงานทดสอบที่เสริมด้วยเส้นใยโพลีเอทิลีนและเส้นใยแก้วที่มีในประเทศปริมาณร้อยละ 10 และ 20 เช่นเดียวกับ Grandini<sup>14</sup> และคณะพบว่าคุณสมบัติทางกลของชิ้นงานเรซินคอมโพสิตเสริมเส้นใยแก้วเพิ่มขึ้นถ้าปริมาณเส้นใยมากขึ้นแต่ไม่มากนักเกินไป ถ้าเส้นใยมีการเชื่อมยึดติดกับเรซินเมทริกซ์ เส้นใยจะทำหน้าที่เป็นสารอุดแทรกช่วยเพิ่มความแข็งแรงให้กับเรซินคอมโพสิต ส่วนการใช้สารยึดคู่ควบนั้น Vallitu<sup>15</sup> กล่าวว่า การใช้สารยึดคู่ควบกับเส้นใยแก้ว เมื่อส่องด้วยกล้องจุลทรรศน์อิเล็กตรอน พบว่ามีการเชื่อมกันของเส้นใยแก้วกับส่วนของโพลีเมอร์เมทริกซ์ ทำให้ชิ้นงานมีความแข็งแรงและต้านทานต่อการแตกหักเพิ่มขึ้น เกิดการยึดติดระหว่างโพลีเมอร์เมทริกซ์ กับผิวของเส้นใยแก้วด้วยปฏิกิริยาทางเคมีเนื่องจากสารยึดคู่ควบจะเกิดปฏิกิริยาซิลอกเซน บอนด์ (Siloxane bond, Si-O-Si) เป็นพันธะโควาเลนต์ (Covalent bond) กับผิวของเส้นใยแก้วที่มีหมู่ซิลิกาเป็นองค์ประกอบหลักบนพื้นผิวต่างจากเส้นใยโพลีเอทิลีน ซึ่งไม่มีหมู่ซิลิกาเป็นองค์ประกอบบนพื้นผิว ดังนั้นกรณีชิ้นงานทดสอบเสริมเส้นใยโพลีเอทิลีนแช่ในน้ำกลั่นที่อุณหภูมิ 37 องศาเซลเซียส นาน 7 วัน มีค่าความแข็งแรงดัดขวางไม่แตกต่างจากกลุ่มที่ไม่เสริมเส้นใยอาจเกิดจากตัวเส้นใยเองไม่มีการเชื่อมยึดติดทางเคมีกับ

เรซินเมทริกซ์ ทำให้ค่าความแข็งแรงดัดขวางเฉลี่ยไม่แตกต่างกันและปริมาณเส้นใยที่เสริมนั้นมีปริมาณน้อย ส่วนในกลุ่มทดสอบเสริมเส้นใยโพลีเอทิลีนแช่นาน 30 วันมีค่าความแข็งแรงดัดขวางมากกว่ากลุ่มที่ไม่ได้เสริมเส้นใยเกิดจากผลของการดูดซึมน้ำ<sup>9,10</sup> ทำให้ชิ้นงานในกลุ่มไม่เสริมเส้นใยมีความแข็งแรงดัดขวางต่ำกว่าอย่างมีนัยสำคัญทางสถิติที่ระดับความเชื่อมั่นร้อยละ 95 สอดคล้องกับการศึกษาของ Samadzadeh และคณะ<sup>16</sup> พบว่าข้อเสียเปรียบของเส้นใยโพลีเอทิลีน คือ การเตรียมพื้นผิวของเส้นใยเพื่อเพิ่มการยึดติดทางเคมีทำได้ยาก มีความซับซ้อนในการเตรียมและไม่เพียงพอต่อการเชื่อมติดกับเรซินเมทริกซ์ โดยการยึดติดของเรซินอาศัยการยึดติดทางกลเป็นส่วนใหญ่

กลุ่มชิ้นงานเรซินคอมโพสิตเสริมด้วยเส้นใยแก้วที่มีในประเทศไทยปริมาณร้อยละ 10 โดยปริมาตร แช่ในน้ำกลั่นที่อุณหภูมิ 37 องศาเซลเซียส นาน 7 และ 30 วัน มีค่าความแข็งแรงดัดขวางเฉลี่ยไม่แตกต่างอย่างมีนัยสำคัญกับกลุ่มชิ้นงานเรซินคอมโพสิตเสริมเส้นใยแก้วและเสริมเส้นใยโพลีเอทิลีนสำเร็จรูป เนื่องจากปริมาณของเส้นใยที่ใช้มีปริมาณที่ไม่มากจัดเรียงได้เป็นแถวเดียวความหนาของเรซินเมทริกซ์ของชิ้นงานจากจุดที่เกิดแรงดัดขวางถึงแถวที่จัดเรียงเส้นใยเป็นบริเวณที่เกิดการกระจายของแรงใกล้เคียงกันเมื่อมีแรงดัดขวางเกิดขึ้นเส้นใยช่วยกระจายแรงทำให้ค่าความแข็งแรงดัดขวางเฉลี่ยที่ได้ใกล้เคียงกัน ซึ่งการทดลองของ Lassila และ Vallitu<sup>17</sup> ที่เสริมเส้นใยแก้วในเรซินคอมโพสิต ในตำแหน่งต่าง ๆ พบว่าค่าความแข็งแรงดัดขวางมากที่สุด พบในกลุ่มของชิ้นงานที่เสริมเส้นใยใกล้ด้านดิ่ง เนื่องจากมีการกระจายแรงถึงเส้นใยก่อนเกิดการแตกหักทำให้เส้นใยมีการส่งผ่านแรงไปทั่วชิ้นงาน Dyer และคณะ<sup>18</sup> กล่าวว่าตำแหน่งและการเรียงตัวของเส้นใยมีอิทธิพลต่อแรงที่เกิดขึ้นตั้งแต่เริ่มต้นจนเกิดการแตกหัก การเสริมเส้นใยบริเวณด้านดิ่งและด้านกดม จะเพิ่มแรงต้านต่อแรงดัดองได้ดีกว่าการเสริมเส้นใยในตำแหน่งอื่น ๆ โดยการศึกษานี้ได้ทำการเสริมบริเวณกึ่งกลางชิ้นงานเหตุผล เนื่องจากเป็นตำแหน่งที่เตรียมชิ้นงานง่ายพยายามทำให้เรซินทั้งทางด้านกดมและด้านดิ่งมีปริมาณใกล้เคียงกันทั้งสองด้าน และจำลองให้ใกล้เคียงในความเป็นจริงทางคลินิก โดยพบว่าการเสริมเส้นใยแก้วในประเทศไทยร้อยละ 30 และ 40 โดยปริมาตรในชิ้นงานเรซินคอมโพสิต ให้ค่าความแข็งแรงดัดขวางสูง เนื่องจากเส้นใยมีปริมาณมากเรียงตัวหลายชั้นทำให้เส้นใยเรียงตัวใกล้กับด้านดิ่งและด้านกดมมากแรงดัดองมีการกระจายในเส้นใยก่อนเกิดการแตกหัก จึงเพิ่มความต้านต่อ

แรงดัดงอได้มากเป็นต้น Grandini และคณะ<sup>14</sup> ได้กล่าวไว้ว่าคุณสมบัติทางกลจะเพิ่มขึ้นถ้ามีปริมาณเส้นใยที่มากขึ้น แต่ไม่มากจนเกินไป เมื่อพิจารณาค่าความแข็งแรงดัดขวางเฉลี่ยของการเสริมของเส้นใยแก้วในประเทศไทยร้อยละ 40 โดยปริมาตร ทั้งที่มีปริมาณเส้นใยที่มาก แต่พบว่าค่าความแข็งแรงดัดขวางเฉลี่ยน้อยกว่าการเสริมของเส้นใยแก้วในประเทศไทยร้อยละ 30 โดยปริมาตร อธิบายได้ว่าถ้าปริมาณของเส้นใยแก้วไม่สมดุลกับปริมาณของเรซินเมทริกซ์ ทำให้ส่วนเรซินเมทริกซ์ ในชิ้นงานทดสอบน้อยเกินไป เมื่อกดชิ้นงานจะเกิดการแตกของเรซินเมทริกซ์ง่ายขึ้น เช่นเดียวกับการทดลองของ Tezvergil และ Vallitu<sup>19,20</sup> พบว่าการเพิ่มปริมาณของเส้นใยแก้วที่มากเกินไปทำให้ปริมาณเรซินเมทริกซ์น้อยลง พื้นที่ในการยึดติดกันน้อยลง ค่าความแข็งแรงดัดขวางลดลงทำให้สารยึดติดคู่ควบไหลแผ่ได้ยาก การเชื่อมยึดติดของเส้นใยกับเรซินเมทริกซ์เป็นไปได้ยากขึ้น ในการใช้งานทางคลินิกกรณีที่ต้องใส่สะพานฟันชั่วคราวเป็นระยะเวลาสั้น ๆ ให้คนไข้ระหว่างรอสะพานฟันถาวร การใช้เส้นใยเสริมเข้าไปในสะพานฟันชั่วคราวเป็นอีกทางเลือกหนึ่งที่ทำให้ชิ้นงานมีความแข็งแรงเพิ่มขึ้น ถ้าเสริมบริเวณข้อต่อของสะพานฟันชั่วคราวจะทำให้มีความแข็งแรง ลดโอกาสการเกิดการแตกหักบริเวณข้อต่อของสะพานฟันชั่วคราวได้

ผลการศึกษาครั้งนี้ทำโดยใช้เส้นใยเสริมลงในเรซินคอมโพสิต พบว่าค่าความแข็งแรงดัดขวางของชิ้นงานเมื่อแช่น้ำมีค่าลดลงเมื่อเทียบกับชิ้นงานที่ไม่ได้แช่น้ำแต่ไม่สามารถสรุปถึงค่าความแข็งแรงดัดขวางของเดือยฟันคอมโพสิตเสริมเส้นใยสำเร็จรูปได้ เนื่องจากปัจจัยของปริมาณเรซินเมทริกซ์ ปริมาณของเส้นใยที่เสริมและขั้นตอนการผลิตที่แตกต่างกัน ดังนั้นในการศึกษาเกี่ยวกับเส้นใยแก้วในประเทศควรทำการศึกษาโดยสร้างชิ้นงานเหมือนจริงและจำลองสภาพแวดล้อมให้ใกล้เคียงกับในสภาวะช่องปาก เช่น แช่น้ำลายเทียม อุณหภูมิและรูปร่างของชิ้นงาน และทดสอบความเป็นพิษต่อเซลล์เพื่อประกอบเป็นมาตรฐานในการใช้งานทางคลินิกต่อไป

## สรุป

ภายใต้ข้อจำกัดของการศึกษานี้ สามารถสรุปได้ดังนี้

1. การเสริมเส้นใยในทุกกลุ่มชิ้นงานเรซินคอมโพสิต สามารถเพิ่มค่าความแข็งแรงดัดขวางได้อย่าง มีนัยสำคัญทางสถิติ ( $p < 0.05$ ) ยกเว้นกลุ่มชิ้นงานเรซินคอมโพสิตที่

เสริมเส้นใยโพลีเอทิลีนสำเร็จรูปมีค่าความแข็งแรงดัดขวางเฉลี่ยไม่แตกต่างกันอย่างมีนัยสำคัญทางสถิติ ( $p > 0.05$ ) กับกลุ่มชิ้นงานเรซินคอมโพสิตที่ไม่เสริมเส้นใยที่แช่น้ำกลั่น 7 วัน

2. การแช่ชิ้นงานทดสอบในน้ำกลั่นนานขึ้นจาก 7 วัน เป็น 30 วัน ที่อุณหภูมิ 37 องศาเซลเซียส ค่าความแข็งแรงดัดขวางเฉลี่ยลดลงอย่างมีนัยสำคัญทางสถิติ ( $p < 0.05$ ) ทุกกลุ่ม ยกเว้นกลุ่มชิ้นงานเรซินคอมโพสิตที่ไม่เสริมเส้นใยเสริมเส้นใยโพลีเอทิลีนและเสริมด้วยเส้นใยแก้วที่มีในประเทศ ปริมาณร้อยละ 40 โดยปริมาตร โดยมีค่าความแข็งแรงดัดขวางเฉลี่ยลดลงแต่ไม่แตกต่างกันอย่างมีนัยสำคัญ ( $p > 0.05$ )

3. กลุ่มชิ้นงานเรซินคอมโพสิตเสริมเส้นใยแก้วที่มีในประเทศไทยปริมาณร้อยละ 30 โดยปริมาตร มีค่าความแข็งแรงดัดขวางสูงสุด 79.244 เมกะปาสคาล (7 วัน) และ 71.078 เมกะปาสคาล (30 วัน) โดยในกลุ่มไม่เสริมเส้นใยมีค่าความแข็งแรงดัดขวางต่ำที่สุด 31.147 เมกะปาสคาล (7 วัน) และ 27.442 เมกะปาสคาล (30 วัน)

## กิตติกรรมประกาศ

ขอขอบคุณบัณฑิตวิทยาลัย จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย ในการสนับสนุนทุนสนับสนุนวิทยานิพนธ์และกลุ่มวิทยานิพนธ์ ให้แก่งานวิจัยครั้งนี้ ขอขอบคุณเจ้าหน้าที่ศูนย์วิจัยทันตวัสดุ คณะทันตแพทยศาสตร์ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย ในการให้ความช่วยเหลือและคำแนะนำ

## เอกสารอ้างอิง

1. Freilich MA, Meiers JC, Duncan JP, Goldberg AJ. Fiber-reinforced composites in clinical dentistry. Illinois: Quintessence Int, 2000. p. 1-25.
2. Noort RV. Introduction to dental materials. London: Mosby, 2002. p. 50-60.
3. Goldberg AJ, Burstone CJ, Hadjinikolaou I, Jancar J. Screening of matrices and fibers for reinforced thermoplastics intended for dental applications. J Biomed Mater Res. 1994;28:167-73.
4. Pest LB, Cavalli G, Bertani P, Gagliani M. Adhesive post-endodontic restorations with fiber posts:



- push-out tests and SEM observations. *Dent Mater.* 2002;18:596-602.
5. Kosoric J, Cattani M, Bouillaguet S, Godin CH, Meyer JM. Reinforcement of composite resins with unidirectional glass fibers. *Eur Cell Mater.* 2002; 3:24-5.
  6. Mannocci F, Sherriff M, Watson F, Vallittu PK. Penetration of bonding resins into fibre-reinforced composite posts: a confocal microscopic study. *Inter Endo J.* 2005;38:46-51.
  7. Matinlinna JP, Lassila LVJ, Ozcan M, Yli-Urpo A, Vallittu PK. An introduction to silanes and their clinical applications in dentistry. *Int J Prosthodont.* 2004;17:155-64.
  8. Anusavice JK. *Phillips' Science Dental Materials.* St Louis: Elsevier Science, 2003. p. 257-8.
  9. Cal EN, Hersek N, Sahin E. Water sorption and dimensional changes of denture base polymer reinforced with glass fibers in continuous unidirectional and woven form. *Int J Prosthodont.* 2000;13:487-93.
  10. Chai J, Takahashi Y, Hisama K, Shimizu H. Water sorption and dimensional stability of three glass fiber reinforced composites. *Int J Prosthodont.* 2004;17:195-9.
  11. El-Ebashi MK, Craig RG, Peyton FA. Experimental stress analysis of dental restorations, VII: structural design and stress analysis of fixed partial dentures. *J Prosthet Dent.* 1970;23:177-83.
  12. Chow TW, Cheng YY, Ladizesky NH. Polyethylene fiber reinforced polymethyl methacrylate-Water sorption and dimensional changes during immersion. *J Dent.* 1993;21:367-72.
  13. Vallittu PK, Ruyter IE, Ekstrand K. Effect of water storage on the flexural properties of E-glass and silica fiber acrylic resin composite. *Int J Prosthodont.* 1998;11:340-50.
  14. Grandini S, Goracci C, Monticelli F, Tay FR, Ferrari M. Fatigue resistance and structural characteristics of fiber posts: three-point bending test and SEM evaluation. *Dent Mater.* 2005;21:75-82.
  15. Vallittu PK. Comparison of two different silane compounds used for improving adhesion between fibers and acrylic denture base material. *J Oral Rehabil.* 1993;20:533-9.
  16. Samadzadeh A, Kugel G, Hurley E, Aboushala A. Fracture strengths of provisional restorations reinforced with plasma-treated woven polyethylene fiber. *J Prosthet Dent.* 1997;78:447-50.
  17. Lassila LVJ, Vallittu PK. The effect of fiber position and polymerization condition on the flexural properties of fiber-reinforced composite. *J Contemp Dent Pract.* 2004;15:1-12.
  18. Dyer SR, Lassila LVJ, Jokinen M, Vallittu PK. Effect of fiber position and orientation on fracture load of fiber-reinforced composite. *Dent Mater.* 2004;20:947-55.
  19. Tezvergil A, Lassila LVJ, Yli-Urpo A, Vallittu PK. Repair bond strength of restorative resin composite applied to fiber-reinforced composite substrate. *Acta Odontol Scand.* 2004;62:51-60.
  20. Vallittu PK. Some aspects of the tensile strength of unidirectional glass fibre-polymethyl methacrylate composite used in denture. *J Oral Rehabil.* 1998; 25:100-5.

# Flexural strength of resin composite reinforced by domestic and imported glass fiber and polyethylene fiber

Pisaisit Chaijareenont, D.D.S.<sup>1</sup>

Issarawan Boonsiri, B.Sc., D.D.S., Grad. Dip. (Prosthodontics), Cert. in Fixed Prosthodontics<sup>2</sup>

<sup>1</sup>Graduate Student, Department of Prosthodontics, Faculty of Dentistry, Chulalongkorn University

<sup>2</sup>Department of Prosthodontics, Faculty of Dentistry, Chulalongkorn University

---

## Abstracts

**Objective** To study the flexural strength of fiber-reinforced resin composites

**Materials and methods** One hundred forty specimens sized 2 x 2 x 25 mm were divided into 7 groups (n = 20). The control group was without glass fiber. Four groups contained 10%, 20%, 30% and 40% by volume domestic glass fiber. One group contained imported glass fiber and the last group contained polyethylene fiber reinforcement. Each group was divided into 2 sub-groups (n = 10), and then immersed in distilled water at 37°C for 7 and 30 days respectively. Flexural strength tests were performed by the universal testing machine (Instron 8874) with a cross-head speed of 1 mm/min. Statistical analysis was performed by using t-test, one-way ANOVA and Multiple comparisons ( $\alpha = 0.05$ ).

**Results** Flexural strength increased in the glass fiber-reinforced groups and decreased in the 30-day immersion in distilled water groups. The highest flexural strength was found in the 30% by volume domestic glass fiber-reinforced group. The flexural strength of the 10% by volume domestic glass fiber-reinforced group was similar to that of the imported glass fiber and polyethylene fiber-reinforced groups.

**Conclusion** Appropriate amounts of glass fiber-reinforced could strengthen and lengthen the usage of the specimens. Longer immersion in distilled water reduced the strength of the specimens.

(CU Dent J. 2011;34:45-54)

**Key words:** flexural strength; glass fiber; polyethylene fiber

---