



ผลของสารเชื่อมยึดและระยะเวลาในการเก็บชิ้นงานต่อค่าความแข็งแรงดัดข้างของเรซิโนะคริลิกเสริมเส้นไนเก้ก้า

ประภาพร หอมจันทร์ธีรัง ท.บ. (เกียรตินิยม)¹
อิศราวัลย์ บุญศรี ท.บ., Cert. in Fixed Prosth.²

¹นิสิตปริญญาบัณฑิต ภาควิชาทันตกรรมประดิษฐ์ คณะทันตแพทยศาสตร์ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

²ภาควิชาทันตกรรมประดิษฐ์ คณะทันตแพทยศาสตร์ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

บทคัดย่อ

วัตถุประสงค์ เพื่อศึกษาผลของสารเชื่อมยึด 2 ชนิด และระยะเวลาการเก็บชิ้นงานต่อค่าความแข็งแรงดัดข้างของเรซิโนะคริลิกเสริมเส้นไนเก้ก้า

วัสดุและวิธีการ ชิ้นทดสอบขนาด $2 \times 2 \times 25$ มิลลิเมตร สร้างขึ้นจากวัสดุเรซิโนะคริลิกชนิดบ่ม้ำได้เองจำนวน 80 ชิ้น แบ่งเป็น 4 กลุ่ม ได้แก่ (ก) กลุ่มที่ไม่ได้เสริมเส้นไน (ข) กลุ่มที่ไม่ได้ปรับสภาพผิวเส้นไนเก้ก้า (ค) กลุ่มเสริมเส้นไนเก้ก้าที่ปรับสภาพพื้นผิวด้วยสารเชื่อมยึดไชเลน และ (ง) กลุ่มเสริมเส้นไนเก้ก้าที่ปรับสภาพพื้นผิวด้วยสารเชื่อมยึดไททาเนต โดยเลือกตัวอย่างที่ใช้เสริมความแข็งแรงประมาณร้อยละ 10 โดยปริมาตรถูกจัดวางให้ขานตามแนวยาวและอยู่ในตำแหน่งกึ่งกลางของชิ้นทดสอบ แต่ละกลุ่มทดสอบถูกแบ่งเป็น 2 กลุ่มย่อยเพื่อเก็บชิ้นงานในน้ำกลั่นที่อุณหภูมิ 37 องศาเซลเซียส เป็นเวลา 7 วัน และ 30 วัน ก่อนนำมาทดสอบค่าความแข็งแรงดัดข้างแบบ 3 จุด (ความเร็วในการเคลื่อนหัวカ 1 มม. ต่อนาที) จากนั้นศึกษาลักษณะพื้นผิวที่แตกต่างกันของจุลทรรศน์อิเล็กตรอนแบบส่องกล้อง วิเคราะห์ค่าความแข็งแรงดัดข้างด้วยการทดสอบความแปรปรวนแบบสองทาง

ผลการศึกษา ค่าความแข็งแรงดัดข้างของแต่ละกลุ่มทดสอบต่างกันอย่างมีนัยสำคัญทางสถิติ ($p < 0.05$) โดยกลุ่มที่ปรับสภาพพื้นผิวด้วยสารเชื่อมยึดไชเลนมีค่ามากกว่ากลุ่มที่ปรับสภาพพื้นผิวด้วยสารเชื่อมยึดไททาเนต กลุ่มที่ไม่ได้ปรับสภาพผิวเส้นไนเก้ก้า และกลุ่มที่ไม่ได้เสริมเส้นไนเก้ก้า ตามลำดับ และค่าความแข็งแรงดัดข้างของแต่ละกลุ่มทดสอบที่แข็งน้ำ 7 มีค่ามากกว่ากลุ่มที่แข็งน้ำ 30 วัน อย่างมีนัยสำคัญทางสถิติ ($p < 0.05$)

สรุป สารเชื่อมยึดสามารถเพิ่มค่าความแข็งแรงดัดข้างในเรซิโนะคริลิกเสริมเส้นไนเก้ก้า และเวลาในการเก็บชิ้นงานมีผลต่อค่าความแข็งแรงดัดข้างของเรซิโนะคริลิกเสริมเส้นไนเก้ก้า

(ว.ทันตฯ 2551;31:349-58)

คำสำคัญ: ความแข็งแรงดัดข้าง; เรซิโนะคริลิกเสริมเส้นไนเก้ก้า; สารเชื่อมยึดไชเลน; สารเชื่อมยึดไททาเนต

บทนำ

สะพานฟันชั้วครัวเรซินอะคริลิกนิดบ่มได้เอง (chemically activated acrylic resin) มีความจำเป็นในการทำหน้าที่บดเคี้ยวและเพื่อความสวยงามขณะรอชิ้นงานสะพานฟันชั้วครัวจากห้องปฏิบัติการ ซึ่งต้องมีความแข็งแรงทนทานต่อแรงบดเคี้ยวในช่องปาก¹⁻³ โดยเฉพาะในกรณีสะพานฟันที่มีความยาวมาก หรืออยู่ในบริเวณที่รับแรงบดเคี้ยวสูง ในทางคลินิก สะพานฟันต้องรับแรงจากหลายทางด้วยกัน เช่น แรงกดแรงดึง และแรงเฉือน จึงมีความจำเป็นในการหาวิธีเพิ่มความแข็งแรงให้แก่เรซินอะคริลิกที่ใช้ทำสะพานฟันชั้วครัว แม้ว่าการใช้เครื่องอัดความดันขณะที่เรซินอะคริลิกบ่มตัวจะสามารถเพิ่มความแข็งแรงให้แก่ฟันได้ เนื่องจากจำนวนรูพรุนที่ลดลงในส่วนผสมเรซินอะคริลิก⁴ แต่ยังพบการแตกหักในสะพานฟันชั้วครัวที่มีความยาวมาก โดยเฉพาะอย่างยิ่งบริเวณรอยต่อระหว่างฟันหลัก (retainer) กับพันแขวน (pontic) ปัจจุบัน การเพิ่มความแข็งแรงด้วยการเสริมเส้นใยในเรซินอะคริลิก⁵⁻¹⁰ เป็นวิธีการที่ได้รับความนิยมเป็นอย่างมาก โดยเส้นใยที่ใช้เสริมความแข็งแรงนี้แบ่งออกได้หลายประเภท ได้แก่ เส้นไนท์คาร์บอน (carbon fiber) เส้นไนโตรามิด (aramid fiber) เส้นไนโอลิเอทลีน (polyethylene fiber) และเส้นไนแก้ว (glass fiber)

เรซินอะคริลิกนิดเสริมเส้นใยประกอบด้วยเส้นใยที่ฝังอยู่ในพอลิเมอร์เมทริกซ์ ความแข็งแรงของเรซินอะคริลิกเสริมเส้นใยนี้จึงขึ้นกับปัจจัยต่างๆ ได้แก่ พอลิเมอร์เมทริกซ์ของวัสดุชนิดของเส้นใยที่เสริมความแข็งแรง การยึดติดกันระหว่างเส้นไนกับเมทริกซ์ ปริมาณเส้นใยและการเรียงตัวของเส้นใย¹¹⁻¹³ ความล้มเหลวของเรซินอะคริลิกเสริมเส้นใยเกิดจากแรงภายนอกที่มากกระแทกหักที่ดำเนินต่อไปที่บริเวณพื้นผิวเชื่อมต่อจุดถึงเส้นใย¹⁴ การเพิ่มการยึดติดของเส้นไนกับพอลิเมอร์สามารถช่วยให้เรซินอะคริลิกเสริมเส้นใยมีความแข็งแรงมากขึ้น โดยการเพิ่มการยึดติดของเส้นไนกับพอลิเมอร์ แบ่งเป็น 2 วิธี คือ การยึดติดทางกลจากการใช้กรดกัดผิวเส้นใยและการยึดติดทางเคมี ได้แก่ การปรับสภาพพื้นผิวด้วยพลาสม่า¹⁵ หรือการใช้สารเชื่อมยึดไชเลน^{11,12,16} จากการศึกษาของ Vallitu พบร่วมเส้นไนแก้วที่ปรับสภาพพื้นผิวด้วยสารเชื่อมยึดไชเลนสามารถเกิดพันธะเคมีระหว่างเส้นไนกับเมทริกซ์ได้^{5,13} ดังนั้นจากสมบัติการยึดติดที่ดีรวมถึงสมบัติด้านความสวยงามของเส้นไนแก้วทำให้เรซินอะคริลิกเสริมเส้นไนแก้วได้รับความนิยมในทางทันตกรรมมากขึ้น^{17,18}

ในทางทันตกรรมมีการนำสารเชื่อมยึดไชเลนที่เรียกว่าสารไชเลนคอปปิลิง (Silane coupling agent) มาใช้ช่วยเพิ่มการยึดติด¹⁶ โดยสารเชื่อมยึดนี้เป็นตัวเชื่อมระหว่างสารอะโนนทรีซ์และอะโนนทรีไดด์ ในที่นี้ คือ เรซินอะคริลิกและเส้นไนแก้วตามลำดับ โดยสารเชื่อมยึดที่มีขายในห้องตลาดดู้จักกันในชื่อทางเคมีว่า モノฟังก์ชันนัลแกรมมาเมทาคริโลกซีฟรอพิลไตรเมทอกซ์ไชเลน (monofunctional γ -methacryloxypropyl trimethoxysilane; γ -MPTS) หรือไตรเมทอกซ์ไชลิลฟรอพิลเมทาคริเลต (3-trimethoxy silylpropylmethacrylate; 3-MPS) ซึ่งมีราคาค่อนข้างสูง เมื่อพิจารณาจากองค์ประกอบทางเคมีและสมบัติของสารเชื่อมยึดกลุ่มนี้ อีกทั้ง มองอัลกอโคซีโพโรฟอสเฟตไททาเนต (mono-alkoxy pyrophosphate titanate) ซึ่งใช้ในอุดสาหกรรมพอลิเมอร์ อาจให้ผลการเชื่อมยึดในทางทันตกรรมเข่นเดียวกัน จึงเป็นที่น่าสนใจยิ่งหากนำสารเชื่อมยึดกลุ่มนี้มาทดสอบแทนกลุ่มเดิมเพื่อประยุกต์ใช้ในการผลิตเรซินอะคริลิกนิดเสริมเส้นไนแก้วเพื่อทำฐานฟันปลอมและสะพานฟันชั้วครัว เนื่องจากมีราคาถูกกว่า

ในทางคลินิกความแข็งแรงดัดขวาง (transverse strength) ของวัสดุมีผลต่อความสามารถในการต้านทานต่อการแตกหัก ขณะบดเคี้ยวของเรซินอะคริลิก¹⁹ ซึ่งสามารถประเมินได้จากวิธีการทดสอบความแข็งแรงดัดขวางแบบ 3 จุด (three point bending) เพื่อหาค่าความแข็งแรงดัดขวางสูงสุดที่ทำให้วัสดุแตกหัก² ซึ่งเป็นการวิเคราะห์แรงกระทำทั้งแรงกด ณ ตำแหน่งที่ให้แรง รวมทั้งแรงดึงและแรงเฉือน ณ ตำแหน่งที่ต้านแรง การศึกษานี้จัดทำขึ้นเพื่อเปรียบเทียบค่าความแข็งแรงดัดขวางของเรซินอะคริลิกเสริมเส้นไนแก้วที่เพิ่มการยึดติดระหว่างเรซินอะคริลิกและเส้นไนด้ด้วยสารเชื่อมยึดไชเลนที่มีขายในห้องตลาดกับสารเชื่อมยึดไททาเนตที่ใช้ในอุดสาหกรรมพอลิเมอร์ รวมทั้งผลของการเก็บชิ้นงานต่อค่าความแข็งแรงดัดขวางของวัสดุนี้

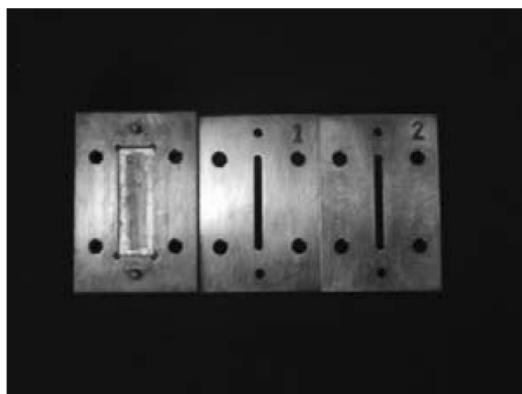
วัสดุและวิธีการ

วัสดุและส่วนประกอบของวัสดุที่ใช้แสดงไว้ในตารางที่ 1 ชิ้นทดสอบถูกเตรียมขึ้นโดยใช้แบบหล่อโลหะที่ประกอบด้วยสีน้ำเงินเหลืองและแผ่นเหล็กไวร์สันม 2 ชั้น แต่ละชั้นมีความหนา 1 มิลลิเมตร ความกว้าง 2 มิลลิเมตร และความยาว 25 มิลลิเมตร โดยเมื่อประกอบแผ่นเหล็กไวร์สันทั้ง 2 ชั้นเข้าด้วยกันบนฐานหงายเหลืองจะได้แบบหล่อของชิ้นทดสอบซึ่งมีขนาด 2x2x25 มิลลิเมตร (รูปที่ 1) ผสมส่วนผสมอะคริลิก

ตารางที่ 1 วัสดุและส่วนประกอบของวัสดุที่ใช้ในการศึกษา

Table 1 Materials and their compositions used in this study

Product name	Manufacturer	Composition
UNIFAST Trad	GC, Dental products Corporation, Japan	- Methylmethacrylate Resin - Benzoyl peroxide
Glass fiber	Saint-Gobain, Thailand	52-62% SiO ₂ , 0-10% B ₂ O ₃ , 11-16% Al ₂ O ₃ , 0-3% TiO ₂ , 0-1% Fe ₂ O ₃ , 0-2% F ₂
Monobond-S	Ivoclar-Vivadent, Schaan, Liechtenstein	50-52% wt. Ethanol 1% wt. 3-Methacryloyloxypropyl-trimethoxysilane
Titanate Coupling agent NDZ-201	Nanjing Shuguang Chemical, China	- Isopropyl tri (dioctyl) pyrophosphate titanate



A.



B.

รูปที่ 1 แบบหล่อโลหะที่ใช้ในการศึกษา

- A. ส่วนประกอบต่างๆ ของแบบหล่อโลหะ
- B. ด้านข้างของแบบหล่อโลหะ

Fig. 1 The metal split mold used in this study

- A. The component of the metal split mold
- B. Lateral view of the metal split mold

และมอนอเมอร์ในอัตราส่วน 1 : 1 ตามคำแนะนำของบริษัทผู้ผลิต และเพื่อให้ได้ความชันหนึ่งของเรซินอะคริลิกที่เพียงพอต่อการใส่ไว้สอดคล้องในแบบหอล่อโลหะ การเตรียมชิ้นทดสอบจะถูกแบ่งตามกลุ่มทดลองทั้งหมด 4 กลุ่ม คือ กลุ่มที่ 1 เป็นกลุ่มควบคุมซึ่งเป็นชิ้นทดสอบเรซินอะคริลิกที่ไม่ได้เสริมความแข็งแรงด้วยเส้นใยแก้ว กลุ่มที่ 2 เป็นชิ้นทดสอบเรซินอะคริลิกเสริมเส้นใยแก้วที่ไม่ได้ปรับสภาพพื้นผิวเส้นใย กลุ่มที่ 3 เป็นชิ้นทดสอบเรซินอะคริลิกเสริมเส้นใยแก้วที่ปรับสภาพพื้นผิวด้วยสารเชื่อมยืดไฮเลน และกลุ่มที่ 4 เป็นชิ้นทดสอบเรซินอะคริลิกเสริมเส้นใยที่ปรับสภาพพื้นผิวด้วยสารเชื่อมยืดไทด์ทาเนต

ในกลุ่มทดลองที่ 2-4 ซึ่งมีการเสริมความแข็งแรงของชิ้นทดสอบเรซินอะคริลิกด้วยเส้นใยแก้วนั้นจะใช้เส้นใยแก้วในปริมาณร้อยละ 10 โดยปริมาตร²⁰ วงอยู่ในแนวขานานตามยาวและในตำแหน่งกึ่งกลางของชิ้นทดสอบ ภายหลังการบ่มตัวของเรซินอะคริลิกสมบูรณ์แล้วแกะชิ้นทดสอบออกจากแบบหอล่อ ขัดแต่งให้เรียบและได้ขนาดตามที่ต้องการด้วยกระดาษทรายน้ำ นำชิ้นทดสอบในแต่ละกลุ่มทดลองแซนนากลั่นที่อุณหภูมิ 37 องศาเซลเซียสเป็นเวลา 7 วัน และ 30 วันในตู้ควบคุมอุณหภูมิ (Contherm 160M, Contherm Scientific Ltd., New Zealand) ก่อนนำมาทดสอบความแข็งแรงด้วยการโดยแต่ละกลุ่มทดลองย่อยประกอบด้วยชิ้นทดสอบหักหงด 10 ชิ้น

การทดสอบความแข็งแรงด้วยชิ้นทดสอบกระทำโดยใช้เครื่องทดสอบแรงดึงแรงดันระบบไฮดรอลิก (Servo Hydraulic System) (Model 8872, INSTRON, USA) โดยใช้โหลดเซลล์ (Load cell) ขนาด 1000 นิวตัน วางชิ้นทดสอบไปให้ยึดอยู่บนที่จับบนฐานของเครื่องทดสอบโดยมีระยะห่างระหว่างจุดรองรับ 20 มิลลิเมตร หัวกดคลงที่ตำแหน่งกึ่งกลางของชิ้นทดสอบ เคลื่อนหัวกดลงด้วยความเร็วในการกด (cross head speed) 1 มิลลิเมตรต่อนาที จนเกิดการแตกร้าวของวัสดุ ซึ่งสังเกตได้จากการลดลงของแรงทันที บันทึกค่าแรงสูงสุดที่ทำให้ชิ้นทดสอบแตกหักเพื่อนำไปคำนวนค่าความแข็งแรงด้วยจากสูตร

$$S = 3WL/2bd^2$$

โดย S คือ ความแข็งแรงด้วยแรง; W คือ ค่าแรงสูงสุดที่ชิ้นทดสอบแตก; L คือ ระยะห่างของจุดที่ร่องรับชิ้นทดสอบ; b คือ ความกว้างของชิ้นทดสอบ และ d คือ ความหนาของชิ้นทดสอบ

ตรวจสอบบริเวณที่เกิดการแตกหักของชิ้นทดสอบด้วย

กล้องจุลทรรศน์อิเล็กตรอนแบบส่องการดู (Scanning electron microscope) (JSM 5410LV, JEOL, Tokyo, Japan) ที่ความต่างศักย์ 15 กิโลโวลต์

วิเคราะห์เปรียบเทียบค่าความแข็งแรงด้วยการดูด้วยวิเคราะห์ความแปรปรวนสองทาง (Two-way ANOVA) และการเปรียบเทียบพหุคุณ (Multiple comparisons) โดยใช้โปรแกรมสำหรับจัดการ統計 SPSS เวอร์ชัน 13 (Statistical Package for Social Science, SPSS version 13) กำหนดค่านัยสำคัญที่ระดับความเชื่อมั่นร้อยละ 95 ($p < 0.05$)

ผลการศึกษา

ค่าเฉลี่ยและส่วนเบี่ยงเบนมาตรฐานของความแข็งแรงด้วยชิ้นในแต่ละกลุ่มทดลองนำเสนอต่อตารางที่ 2 จากการวิเคราะห์ค่าความแข็งแรงด้วยการพิจารณาเพิ่มแรงยืดติดด้วยสารเชื่อมยืดและระยะเวลาในการเก็บชิ้นงานด้วยการวิเคราะห์ความแปรปรวนแบบสองทาง (Two-way ANOVA) พบว่าไม่มีผลกระทบร่วมของหัว 2 ปัจจัย ($p = 0.688$) จึงเปรียบเทียบผลของสารเชื่อมยืดต่อค่าความแข็งแรงด้วยการโดยพิจารณาในแต่ละระยะเวลาที่เก็บชิ้นทดสอบไว้ในน้ำกลั่นด้วยการวิเคราะห์ความแปรปรวนแบบทางเดียว (One-way ANOVA) และการเปรียบเทียบพหุคุณนิชเฟฟ (Scheffe's test) โดยในกลุ่มทดสอบที่แซนน้ำ 7 วัน พบว่าเรซินอะคริลิกกลุ่มที่เสริมเส้นใยแก้วที่ปรับสภาพพื้นผิวด้วยสารเชื่อมยืดไฮเลน มีความแข็งแรงด้วยชิ้นงานสูงที่สุด โดยสูงกว่าเรซินอะคริลิก กลุ่มอื่นๆ อย่างมีนัยสำคัญทางสถิติ ($p < 0.05$) และในกลุ่มทดสอบที่แซนน้ำไว้ 30 วัน พบว่าเรซินอะคริลิกกลุ่มที่เสริมเส้นใยแก้วที่ปรับสภาพพื้นผิวด้วยสารเชื่อมยืดไฮเลนมีความแข็งแรงด้วยชิ้นงานสูงที่สุดเช่นเดียวกัน ($p < 0.001$) ขณะที่ความแข็งแรงด้วยชิ้นงานของเรซินอะคริลิกกลุ่มที่เสริมเส้นใยแก้วที่ปรับสภาพพื้นผิวด้วยสารเชื่อมยืดไทด์ทาเนตและกลุ่มที่ไม่เสริมเส้นใยแก้วที่ไม่ได้ปรับสภาพพื้นผิวนั้นไม่มีความแตกต่างกันอย่างมีนัยสำคัญทางสถิติ ($p = 0.561$) (ตารางที่ 2)

เมื่อพิจารณาผลของระยะเวลาในการเก็บชิ้นงานต่อความแข็งแรงด้วยชิ้นงานของเรซินอะคริลิกในแต่ละกลุ่มทดลอง ด้วยการทดสอบที่สำหรับกลุ่มตัวอย่างสองกลุ่มที่ไม่สัมพันธ์กัน (Independent t-test) พบว่าชิ้นทดสอบที่แซนน้ำ 7 วันมีค่าความแข็งแรงด้วยชิ้นงานมากกว่ากลุ่มที่แซนน้ำ 30 วันในทุกๆ กลุ่มทดลองอย่างมีนัยสำคัญทางสถิติ ($p < 0.002$) (ตารางที่ 2)

ผลการศึกษาด้วยกล้องจุลทรรศน์อิเล็กตรอนแบบส่องกล้องบริเวณรอยแตกของชิ้นทดสอบเรซินอะคริลิก (รูปที่ 2) พบว่าชิ้นทดสอบที่เสริมเส้นใยแก้วมีการหลุดออกของเส้นใยแก้วที่ยึดติดกับเรซินเมทริกซ์บริเวณรอบๆ เกิดเป็นช่องว่าง พื้นผิวของเส้นใยแก้วไม่มีถูกเคลือบทับด้วยเรซินเมทริกซ์ซึ่งสังเกตจากพื้นผิวของเส้นใยเมลักซ์ขณะเรียบ ในขณะที่ชิ้นทดสอบเรซินอะคริลิกเสริมเส้นใยแก้วที่ปรับสภาพพื้นผิวด้วยสารเชื่อมยึดไชเลนและเททาเนตพอบเส้นใยยึดติดกับเรซินเมทริกซ์ได้ดี ซึ่งสังเกตได้จากความหนาแน่นของเส้นใยเมื่อเทียบกับกลุ่มที่ไม่ได้เพิ่มการยึดติดด้วยสารเชื่อมยึด เส้นใยแก้วถูกปอกคลุมด้วยเรซินเมทริกซ์โดยรอบและเมลักซ์ขณะพื้นผิวของเส้นใยที่ค่อนข้างชุ่นช่วง ซึ่งแสดงถึงความสามารถในการยึดติดกันระหว่างเส้นใยแก้วกับเรซินอะคริลิก

ตารางที่ 2 ค่าเฉลี่ยและส่วนเบี่ยงเบนมาตรฐานของความแข็งแรงดัดขาวของชิ้นทดสอบแต่ละกลุ่ม

Table 2 Mean and standard deviation of transverse strength of specimen in each group

specimen	Storage times	
	7 days	30 days
Acrylic resin	78.93 (7.94)	67.40 (6.11)
Glass fiber reinforced acrylic resin	154.54 (9.40)	137.60 (11.83)*
Glass fiber reinforced acrylic resin with silane coupling agent	184.23 (9.67)	165.61 (11.87)
Glass fiber reinforced acrylic resin with titanate coupling agent	166.55 (7.99)	144.15 (9.73)*

Values in parentheses are standard deviations.

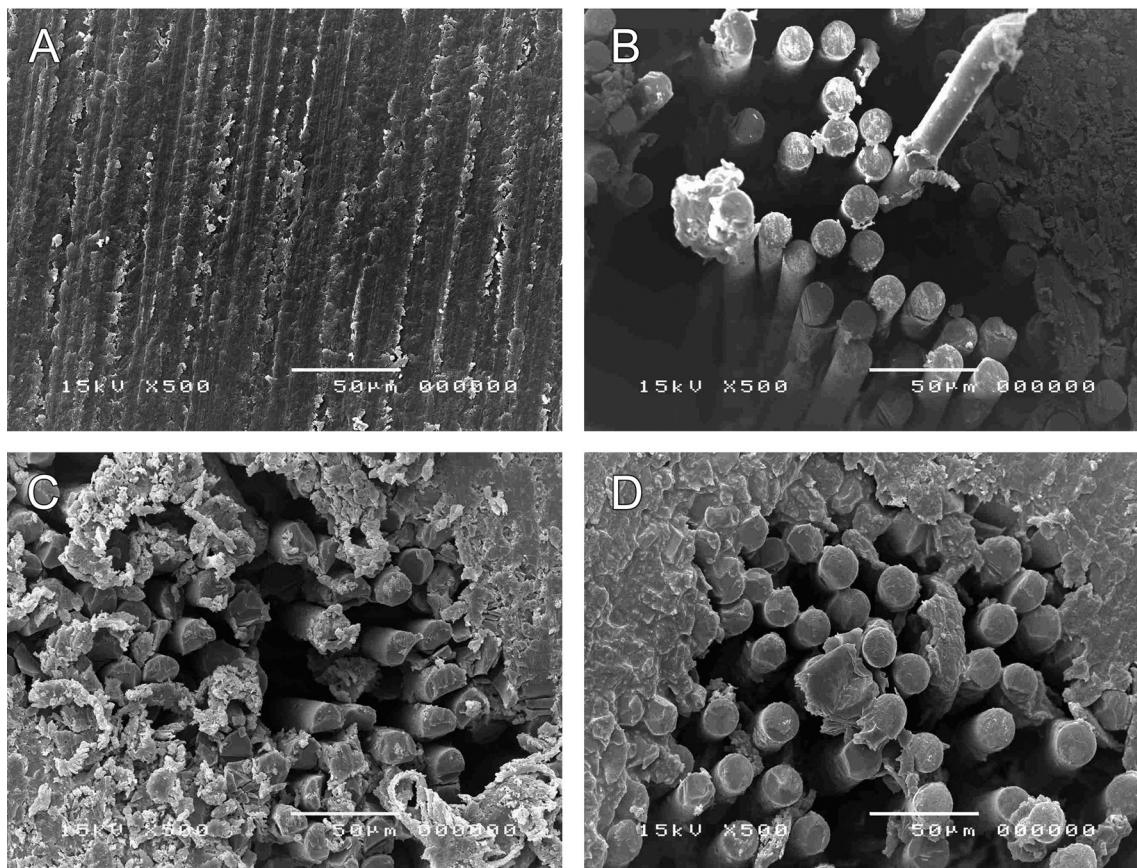
*indicates no statistically significant difference ($p > 0.05$).

วิชาการ

การศึกษาค่าความแข็งแรงดัดขาวของชิ้นทดสอบเรซินอะคริลิกเสริมเส้นใยแก้วที่ปรับสภาพพื้นผิวด้วยสารเชื่อมยึดไชเลนและเททาเนตพอบว่า ให้ค่าความแข็งแรงดัดขาวสูงขึ้นถึงร้อยละ 130 และ 110 ตามลำดับ เมื่อเทียบกับกลุ่มชิ้นทดสอบเรซินอะคริลิกที่ไม่ได้เสริมเส้นใยแก้ว ซึ่งสอดคล้องกับผลการศึกษาของ Chung และคณะในปี 1998²¹ ซึ่งพบว่าการเสริมเส้นใยแก้วร้อยละ 1 โดยนำหัวนกในห้านที่เกิดแรงดึงของชิ้นทดสอบสามารถเพิ่มค่าความแข็งแรงดัดขาวได้ร้อยละ 20 และแนะนำให้เสริมเส้นใยแก้วในเรซินอะคริลิกในการนีที่ต้องใส่ลักษณะพันธุ์ควรเป็นระยะเวลานาน ดังนั้นจึงอาจนำเรซินอะคริลิกเสริมเส้นใยแก้ว ซึ่งปรับสภาพพื้นผิว

ด้วยสารเชื่อมยืดไชเลนและไททาเนตตามประยุกต์ใช้ในการทำสะพานฟันชั่วคราว ทั้งในกรณีที่มีความยาวของสะพานฟันมากหรือบริเวณที่ต้องรองรับแรงบดเคี้ยวมากในระยะเวลานาน ๆ เพื่อลดโอกาสการแตกหักบริเวณข้อต่อหรือส่วนอื่นของสะพานฟันได้

แม้ว่าความแข็งแรงดัดข้างของชิ้นทดสอบเรซินอะคริลิกเสริมเส้นใยแก้วที่ปรับสภาพพื้นผิวด้วยสารเชื่อมยืดไททาเนตจะไม่สูงเท่ากับกลุ่มที่ปรับสภาพพื้นผิวด้วยสารเชื่อมยืดไชเลนแต่ค่าที่ได้นั้นมากกว่ากลุ่มชิ้นทดสอบเรซินอะคริลิกเสริมไข้แก้วที่ไม่ได้ปรับสภาพผิว รวมทั้งเมื่อตรวจสอบชิ้นทดสอบ



รูปที่ 2 ภาพถ่ายด้วยกล้องจุลทรรศน์อิเล็กตรอนแบบส่องการดูดบริเวณรอยแตกหักของชิ้นทดสอบ

- กลุ่มเรซินอะคริลิก
- กลุ่มเรซินอะคริลิกเสริมเส้นใยแก้ว
- กลุ่มเรซินอะคริลิกเสริมเส้นใยแก้วเพิ่มการยึดติดด้วยสารเชื่อมยืดไชเลน
- กลุ่มเรซินอะคริลิกเสริมเส้นใยแก้วเพิ่มการยึดติดด้วยสารเชื่อมยืดไททาเนต

Fig. 2 Scanning electron micrographs of specimens

- Acrylic resin group
- Fiber reinforced acrylic resin group
- Silane treated fiber reinforced acrylic resin group
- Titanate treated fiber reinforced acrylic resin group

ภายหลังการแตกหักด้วยกล้องจุลทรรศน์อิเล็กตรอนแบบส่องกราดพบร่วมของเรซินเมทริกซ์เคลือบติดบนพื้นผิวเส้นใยแก้วซึ่งแสดงให้เห็นว่าสารเชื่อมยึดไททาเนตสามารถเพิ่มการยึดติดระหว่างเส้นใยและเรซินอะคริลิกได้จริง และส่งผลต่อการถ่ายทอดแรงจากเรซินเมทริกซ์ไปสู่เส้นใยที่ทำหน้าที่เสริมความแข็งแรงอยู่ภายใต้เดียวกันอย่างดี ซึ่งมาจากสองสาเหตุ ด้วยกัน คือ หมู่อัลคลอกอซีนสารเชื่อมยึดไททาเนตสามารถเกิดพันธะกับพื้นผิวของเส้นใยแก้วได้ด้วยจำนวนหมู่อัลคลอกอซีน้อยกว่าในสารเชื่อมยึดไชเลนอาจเป็นเหตุให้เกิดการยึดติดกับเส้นใยแก้วได้ไม่เท่าสารเชื่อมยึดไชเลน และอีกสาเหตุหนึ่งที่สำคัญ คือ การใช้สารเชื่อมยึดไททาเนตสามารถเพิ่มสมบัติการเบี้ยก (wettability) ของเส้นใยแก้วได้เป็นเช่นเดียวกับสารเชื่อมยึดไชเลน ซึ่งสอดคล้องกับการศึกษาของ Keyf และคณะปี 2003¹⁰ ใช้สารไฮดรอกซีเอทธิเมทاكրิเลต (hydroxyethyl-methacrylate: HEMA) ปรับสภาพพื้นผิวเส้นใยแก้ว เพื่อเพิ่มการยึดติดของเส้นใยในเรซินอะคริลิกพบว่าชิ้นทดสอบที่ไม่ได้ปรับสภาพพื้นผิวพบการยึดติดไม่สมบูรณ์ระหว่างเส้นใยและเรซินเมทริกซ์ ขณะที่ชิ้นทดสอบที่ปรับสภาพพื้นผิวพบว่าเส้นใยถูกเคลือบด้วยเรซินเมทริกซ์ แสดงให้เห็นถึงการยึดติดที่ดีระหว่างเส้นใยที่ผ่านการปรับสภาพพื้นผิวกับเรซินเมทริกซ์

การแตกหักที่เกิดขึ้นในชิ้นทดสอบกลุ่มนี้ไม่ได้เสริมเส้นใยแก้วพบการแตกหักออกเป็น 2 ส่วนที่จุดกึ่งกลางความยาวของชิ้นทดสอบ ขณะที่ชิ้นทดสอบในกลุ่มเสริมเส้นใยแก้วเกิดการแตกหักขึ้นทางด้านที่เกิดแรงดึง และรอยแตกที่เกิดขึ้นมักหยุดอยู่ ณ ตำแหน่งที่แนวเส้นใยทดสอบตัวของอยู่ ดังนั้นเส้นใยจึงทำหน้าที่รับแรงส่วนที่มากกินกว่าเรซินอะคริลิกสามารถทนแรงได้ และส่งผ่านแรงไปตามแนวของเส้นใยที่เสริมอยู่ จนเมื่อแรงกระทำนั้นมีขนาดมากพอทำให้เรซินอะคริลิกเสริมความแข็งแรงด้วยเส้นใยนี้แตกหักหรือโค้งໄอได้ แสดงให้เห็นว่าการแตกหักของชิ้นทดสอบถูกหยุดด้วยความแข็งแรงของเส้นใยที่ทดสอบอยู่ โดยเส้นใยสามารถหยุดด้วยการดำเนินต่อไปของรอยแตกร้าวอย่างต่อเนื่องของเรซินเมทริกซ์ ซึ่งสอดคล้องกับผลการศึกษาของ Vallittu ในปี 1999⁵ และ Lassila และคณะ ในปี 2002¹⁷

จากค่าความแข็งแรงด้วยความแข็งแรงของเรซินอะคริลิกเสริมเส้นใยแก้วในกลุ่มที่ เช่น 7 วันที่มีค่าสูงกว่ากลุ่มที่ เช่น 30 วันนั้น เนื่องจากเรซินอะคริลิกสามารถดูดซึมน้ำเข้าไปในเนื้อวัสดุ รวมทั้งขณะสร้างชิ้นทดสอบในกลุ่มที่เสริมเส้นใยแก้ว เมื่อว่างส่วนประกอบชั้นที่ 2 ของแบบ

หล่อโลหะอาจทำให้เส้นใยแก้วแตกกรอบขาดไปได้ เนื่องจากเส้นใยไม่เกาะกลุ่มกันแน่น และແດບเส้นใยตามน้ำหนักที่ซึ่งมีความกว้างประมาณ 2 มิลลิเมตร ทำให้ขณะสร้างชิ้นทดสอบอาจมีเส้นใยแก้วถูกดันออกมาทางด้านข้าง ซึ่งมีผลต่อการดูดซึมน้ำเข้าในชิ้นทดสอบและส่งผลต่อความแข็งแรงด้วยความแข็งแรงด้วยของวัสดุ^{5,17} ดังนั้นกลุ่มทดสอบที่ผ่านการแขวนน้ำนานเขียนจึงมีผลทำให้ค่าความแข็งแรงด้วยความแข็งแรงของเรซินอะคริลิกลดลงได้

การศึกษานี้มีการควบคุมความคาดเคลื่อนที่อาจเกิดขึ้นขณะเตรียมชิ้นทดสอบโดยชั้นสารด้วยเครื่องซึ่งดิจิตอล รวมทั้งควบคุมความหนืดของเรซินอะคริลิก โดยกำหนดเวลาตั้งแต่เริ่มผสมส่วนผสมและมอนโอมอร์เจลในแบบหล่อเป็นเวลา 5 วินาที จึงเป็นการควบคุมปริมาณมอนโอมอร์ที่เหลือซึ่งมีผลต่อการยึดติดกับเส้นใยแก้วที่เสริมเข้าไป และทำให้มีผลต่อค่าความแข็งแรงด้วยความแข็งแรงตามมา²² การศึกษานี้ใช้การทดสอบความแข็งแรงด้วยวัสดุด้วยวิธีอื่นๆ นั้น อาจไม่เหมาะสมต่อการนำมาใช้ โดยความแข็งแรงดึง (tensile strength) เป็นการทดสอบซึ่งมีเทคนิคค่อนข้างยุ่งยาก และผลการทดสอบไม่ละเอียดถี่ถ้วนแปลงรูป่างแนวของขณะมีแรงบดเคี้ยว สำหรับการทดสอบความแข็งแรงกด (compressive strength) เป็นการทดสอบที่รวมรูปแบบของความล้มเหลว (failure mode) ระหว่างแรงดึงและแรงเฉือนโดยทางอ้อม และการวัดความแข็งแรงดึงตามศูนย์กลาง (diametral tensile strength) เหมาะกับวัสดุที่ไม่มีการไหลแผ่แบบพลาสติก (plastic flow) ดังนั้นการทดสอบความแข็งแรงด้วยความแข็งแรงแบบ 3 จุด ซึ่งเป็นการวิเคราะห์แรงกระทำที่เป็นแรงดึงและแรงเฉือน ณ ตำแหน่งที่ต้านแรง จึงสามารถอธิบายสมบัติเชิงกลของวัสดุบูรณะในทางทันตกรรมได้อย่างเหมาะสมที่สุด^{1,23}

ขอบเขตของการศึกษานี้ชิ้นทดสอบถูกสร้างขึ้นโดยอ้างอิงจากมาตรฐาน ISO 4049:2000 ซึ่งมีขนาด 2x2x25 มิลลิเมตร โดยใกล้เคียงกับความหนาของวัสดุทำลักษณะพันธุ์ชาว人在ทางคลินิก ซึ่งมีความหนาประมาณ 1.5 มิลลิเมตร อย่างไรก็ตามควรมีการศึกษาเพิ่มเติมต่อไปถึงผลความแตกต่างทางคลินิกของสารเชื่อมยึดทั้งสองชนิดนี้ นอกจากนี้ควรมีการทดสอบสมบัติความแข็งแรงของเรซินอะคริลิกเสริมเส้นใยด้วยวิธีอื่นๆ เช่น การทดสอบความล้า (fatigue load) เนื่องจากในช่องปากมีการรับแรงในปริมาณที่ไม่มากและซ้ำๆ กัน และการทดสอบวัภัยการอุณหภูมิ (thermocycling test) เนื่องจาก

อุณหภูมิในช่องปากมีการเปลี่ยนแปลงจากอาหารที่รับประทานเพื่อเป็นการลอกเลี้ยนสภาวะจริงที่เกิดขึ้นในช่องปากก่อนที่น้ำมายังรูกตีเข้าในคลินิกต่อไป

สรุป

เจชินอะคริลิกเสริมเส้นใยที่เพิ่มการยึดติดระหว่างเส้นไยแก้วกับเรซิโนเมทริกซ์ด้วยสารเชื่อมยึดสามารถเพิ่มค่าความแข็งแรงดัดของวัสดุได้ แม้ว่าการใช้สารเชื่อมยึดไซเลนสามารถเพิ่มความแข็งแรงดัดของเจชินอะคริลิกเสริมเส้นใยได้มากกว่าการใช้สารเชื่อมยึดไททาเนต แต่เจชินอะคริลิกเสริมเส้นใยและที่ปรับสภาพพื้นผิวด้วยสารเชื่อมยึดไททาเนตสามารถให้ค่าความแข็งแรงดัดของวัสดุที่มากกว่าเจชินอะคริลิกที่ไม่เสริมเส้นใยและเจชินอะคริลิกที่ไม่ได้ปรับสภาพผิวเส้นใยแก้ว นอกจากนี้จากการเก็บชิ้นงานชิ้นทดสอบเป็นเวลาที่ต่างกันคือ 7 วัน และ 30 วัน พบว่าชิ้นทดสอบที่ผ่านการแขวน้ำ 7 วัน มีค่าความแข็งแรงดัดของสูงกว่าชิ้นทดสอบที่ผ่านการแขวน้ำ 30 วันอย่างมีนัยสำคัญทางสถิติในทุกกลุ่มทดลอง

เอกสารอ้างอิง

- Osman YI, Owen CP. Flexural strength of provisional restorative materials. *J Prosthet Dent.* 1993; 70(1):94-6.
- Stafford GD, Handley RW. Transverse bend testing of denture base polymers. *J Dent.* 1975;3(6):251-5.
- Ruyter IE, Svendsen SA. Flexural properties of denture base polymers. *J Prosthet Dent.* 1980;43(1): 95-104.
- Chee WW, Donovan TE, Daftary F, Siu TM. The effect of vacuum-mixed auto polymerizing acrylic resins on porosity and transverse strength. *J Prosthet Dent.* 1988;60(4):517-9.
- Vallittu PK. Flexural properties of acrylic resin polymers reinforced with unidirectional and woven glass fibers. *J Prosthet Dent.* 1999;81(3):318-26.
- Larson WR, Dixon DL, Aquilino SA, Clancy JM. The effect of carbon graphite fiber reinforcement on the strength of provisional crown and fixed partial denture resins. *J Prosthet Dent.* 1991;66(6):816-20.
- Vallittu PK. Ultra-high-modulus polyethylene ribbon as reinforcement for denture polymethyl methacrylate: a short communication. *Dent Mater.* 1997;13(6): 381-2.
- Vallittu PK, Lassila VP. Reinforcement of acrylic resin denture base material with metal or fibre strengtheners. *J Oral Rehabil.* 1992;19(3):225-30.
- Vallittu PK, Lassila VP, Lappalainen R. Acrylic resin-fiber composite--Part I: The effect of fiber concentration on fracture resistance. *J Prosthet Dent.* 1994;71(6):607-12.
- Keyf F, Uzun G, Mutlu M. The effects of HEMA-monomer and air atmosphere treatment of glass fibre on the transverse strength of a provisional fixed partial denture resin. *J Oral Rehabil.* 2003; 30(11):1142-8.
- Vallittu PK. Comparison of two different silane compounds used for improving adhesion between fibers and acrylic denture base material. *J Oral Rehabil.* 1993;20(5):533-9.
- Vallittu PK. Acrylic resin-fiber composite--Part II: The effect of polymerization shrinkage of polymethyl methacrylate applied to fiber roving on transverse strength. *J Prosthet Dent.* 1994;71(6):613-7.
- Vallittu PK. Curing of a silane coupling agent and its effect on the transverse strength of auto polymerizing polymethyl methacrylate-glass fibre composite. *J Oral Rehabil.* 1997;24(2):124-30.
- Alander P, Lassila LV, Tezvergil A, Vallittu PK. Acoustic emission analysis of fiber-reinforced composite in flexural testing. *Dent Mater.* 2004;20(4): 305-12.
- Ramos V Jr., Runyan DA, Christensen LC. The effect of plasma-treated polyethylene fiber on the fracture strength of polymethyl methacrylate. *J Prosthet Dent.* 1996;76(1):94-6.
- Solnit GS. The effect of methyl methacrylate reinforcement with silane-treated and untreated glass fibers. *J Prosthet Dent.* 1991;66(3):310-4.
- Lassila LV, Nohrstrom T, Vallittu PK. The influence

- of short-term water storage on the flexural properties of unidirectional glass fiber-reinforced composites. *Biomaterials*. 2002;23(10):2221-9.
18. Vallittu PK, Lassila VP, Lappalainen R. Transverse strength and fatigue of denture acrylic-glass fiber composite. *Dent Mater*. 1994;10(2):116-21.
19. Yazdanie N, Mahood M. Carbon fiber acrylic resin composite: an investigation of transverse strength. *J Prosthet Dent*. 1985;54(4):543-7.
20. Chaijareenont P. The comparative study of flexural strength of resin composite reinforced with two types of fiber [dissertation]. Bangkok: Chulalongkorn University; 2006.
21. Chung K, Lin T, Wang F. Flexural strength of a provisional resin material with fibre addition. *J Oral Rehabil*. 1998;25(3):214-7.
22. Ruyter IE, Ekstrand K, Bjork N. Development of carbon/graphite fiber reinforced poly (methyl methacrylate) suitable for implant-fixed dental bridges. *Dent Mater*. 1986;2(1):6-9.
23. Xu HH, Schumacher GE, Eichmiller FC, Peterson RC, Antonucci JM, Mueller HJ. Continuous-fiber perform reinforcement of dental resin composite restorations. *Dent Mater*. 2003;19(6):523-30.

Effects of coupling agents and storage times on transverse strength of acrylic resin with glass fiber reinforcement

Prapaporn Homjunjeerung D.D.S. (Hons)¹

Issarawan Boonsiri D.D.S., Cert. in Fixed Prosth²

¹Graduate student, Department of Prosthodontics, Faculty of Dentistry, Chulalongkorn University

²Department of Prosthodontics, Faculty of Dentistry, Chulalongkorn University

Abstract

Objective To determine the effects of two different coupling agents and storage times on transverse strength of acrylic resin with glass fiber reinforcement.

Materials and methods Eighty test specimens (2x2x25 mm) made of chemically activated acrylic resin were divided into four groups: (A) no fibers; (B) non-impregnated glass fibers; (C) silane impregnated glass fibers and (D) titanate impregnated glass fibers. The specimens in group B-D were reinforced with 10% volume of glass fibers which were oriented parallel to the long axis and positioned in the center of the specimen. Each group was subdivided to store in distilled water for 7 and 30 days at 37°C before testing. They were subjected to a three-point loading test set up at a crosshead speed of 1 mm/min. Scanning electron microscopy was used to examine the microstructure of the cracked surface. Transverse strengths were analyzed by means of Two-way ANOVA.

Results There were statistically significant differences among the groups ($p < 0.05$). Transverse strength of silane impregnated glass fiber group was higher than those of titanate impregnated glass fiber group, non-impregnated glass fiber and no fiber group, respectively. The transverse strengths of each group were decreased significantly from 7 days to 30 days of water storage ($p < 0.05$).

Conclusion Treating the surface of glass fibers with coupling agents produced significant improvement in the transverse strength. The storage times had a significant effect on the transverse strength of acrylic resin with glass fiber reinforcement.

(CU Dent J. 2008;31:349–58)

Key words: *glass fiber-reinforced acrylic resin; silane coupling agent; titanate coupling agent; transverse strength*