



# ผลของเส้นผ่าศูนย์กลางและความยาวของเดือยคอมโพสิตเสริมเส้นไข่ต่อความต้านทานการล้มเหลวในการบูรณะด้วยเดือยและแกนในฟันที่ได้รับการรักษาคลองรากฟัน

สิริรัตน์ อันันต์วิริยะพร ท.บ.<sup>1</sup>

ปรารามงค์ ชาลีมี ท.บ., Ph.D.<sup>2</sup>

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

<sup>2</sup> ภาควิชาทันตกรรมประดิษฐ์ คณะทันตแพทยศาสตร์ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

## บทคัดย่อ

**วัตถุประสงค์** เพื่อศึกษาความต้านทานการล้มเหลวในการบูรณะด้วยเดือยและแกนในฟันที่ได้รับการรักษาคลองรากฟันด้วยการใช้เดือยคอมโพสิตเสริมเส้นไข่ เมื่อใส่เดือยในลักษณะเส้นผ่านศูนย์กลางและความยาวต่างกันในคลองรากที่เตรียมไว้ขนาดเดียวกัน

**วัสดุและวิธีการ** นำฟันตัดชี้กลางบนจำนวน 30 ชิ้น มาตัดส่วนตัวฟันออกให้เหลือความยาวราก 13 มิลลิเมตรและแบ่งออกเป็น 3 กลุ่ม ทุกกลุ่มทำการรักษารากฟันด้วยวิธีแลทเทอรอลคอนเดนเซชันและทำการเตรียมช่องว่างสำหรับใส่เดือยฟันยาว 8 มิลลิเมตร ด้วยหัวเจาะสำหรับเดือยขนาดกลาง (เบอร์ 2) ทำการบูรณะฟันด้วยเดือยคอมโพสิตเสริมเส้นไข่ (ผลิตภัณฑ์ทีไลท์-โพสท์, บิสโก, ฝรั่งเศส) โดยใช้เรซินชีเมนต์ (ผลิตภัณฑ์พานาเรียร์ เอฟ 2.0, คูราเรย์, ญี่ปุ่น) ในการยึดร่วมกับการใช้เรซินคอมโพสิตในการสร้างแกนพัน โดยกลุ่มที่ 1 ใช้เดือยฟันที่มีขนาดและความยาวพอติดกับผนังคลองรากฟัน (เบอร์ 2) กลุ่มที่ 2 ใช้เดือยฟันขนาดเล็กที่มีความยาวพอติดกับความยาวของคลองรากฟัน แต่มีขนาดเส้นผ่านศูนย์กลางเล็กกว่าคลองรากฟัน (เบอร์ 1) และกลุ่มที่ 3 ใช้เดือยฟันที่มีขนาดเส้นผ่านศูนย์กลางใหญ่ (เบอร์ 3) โดยเมื่อใส่ลงในคลองรากฟันจะมีความยาวของเดือยสั้นกว่าความยาวของคลองรากฟันแต่มีขนาดเส้นผ่านศูนย์กลางพอติดกับผนังคลองรากฟันส่วนต้น หลังจากนั้นนำฟันที่เตรียมไว้ในแต่ละกลุ่มยึดคงปลอกยึดฟันที่ทำจากท่อพีวีซีโดยใช้อะคริลิกเรซินที่บ่มตัวได้ท่ออุณหภูมิห้อง นำขึ้นตัวอย่างทั้งหมดไปทดสอบความต้านทานการล้มเหลวในการบูรณะด้วยเดือยและแกนด้วยเครื่องทดสอบ sagital โดยวางชั้นตัวอย่างทำมุม 90 องศาระหว่างแนวแกนฟันกับหัวกด กดหัวกดสอบลงบนแกนฟันด้านลับด้วยความเร็วหัวกด 2 มิลลิเมตร/นาที บันทึกแรงที่ทำให้เกิดความล้มเหลวในการบูรณะของชั้นตัวอย่าง และนำผลค่าเฉลี่ยของแรงไปเปรียบเทียบทางสถิติด้วยการวิเคราะห์ความแปรปรวนทางเดียวและวิเคราะห์หาความแตกต่างระหว่างกลุ่มด้วยสถิติบอนเฟอร์โนนีที่ระดับความเชื่อมั่นร้อยละ 95

**ผลการศึกษา** ผลการทดสอบพบว่าค่าเฉลี่ยแรงด้านความล้มเหลวในการบูรณะด้วยเดือยและแกนและส่วนเบี่ยงเป็นมาตรฐานในแต่ละกลุ่มคือ กลุ่มที่ 1 เท่ากับ  $108.33 \pm 11.59$  นิวตัน กลุ่มที่ 2 เท่ากับ  $79.08 \pm 12.15$  นิวตัน และในกลุ่มที่ 3 เท่ากับ  $94.87 \pm 14.48$  นิวตัน ซึ่งจากการเปรียบเทียบทางสถิติพบว่า กลุ่มที่ 1 และกลุ่มที่ 3 มีค่าเฉลี่ยแรงด้านความล้มเหลวในการบูรณะไม่แตกต่างกันอย่างมีนัยสำคัญทางสถิติ แต่ในกลุ่มที่ 2 พบร่วมค่าต่ำกว่าอย่างมีนัยสำคัญทางสถิติเมื่อเทียบกับกลุ่มที่ 1 และกลุ่มที่ 3 โดยพบร่วมจากผลการทดสอบไม่พบรากурсแตกของราฟฟ์ในทุกกลุ่ม

**สรุป** การใช้เดือยคอมโพสิตเสริมเส้นใยที่มีขนาดพอติดกับคลองราฟฟ์จะให้แรงด้านความล้มเหลวในการบูรณะด้วยเดือยและแกนสูงสุด แต่ไม่แตกต่างกับการใช้เดือยพันที่มีขนาดเส้นผ่านศูนย์กลางใหญ่กว่า ส่วนการใช้เดือยที่มีขนาดเส้นผ่านศูนย์กลางเล็กกว่าคลองราฟฟ์จะทำให้แรงด้านความล้มเหลวในการบูรณะต่ำลงอย่างมีนัยสำคัญ

(ว.ทันต. จุฬาฯ 2551;31:359-70)

**คำสำคัญ:** ความต้านทานการล้มเหลว; เดือยคอมโพสิตเสริมเส้นใย; เรซินชีเมนต์

## บทนำ

ในพันธุกรรมชาติที่ผ่านการรักษาคลองราฟฟ์แล้วมักพบว่ามีการสูญเสียเนื้อพันในบริเวณตัวพัน ทั้งนี้อาจเนื่องจากมีพันผุทำลายเนื้อพันเป็นบริเวณกว้าง การมีวัสดุอุดขนาดใหญ่ การแตกหักของตัวพันก่อนการรักษาคลองราฟฟ์จากอุบัติเหตุ หรือเกิดจากการเตรียมเนื้อพันเพื่อรักษาคลองราฟฟ์ รวมทั้งความต้องการในด้านความสวยงามและการใช้งานภายหลังการรักษาคลองราฟฟ์ และเพื่อป้องกันการแตกของพันทำให้มีความจำเป็นต้องทำครอบพัน ซึ่งต้องอาศัยการบูรณะพันโดยใช้เดือยพันเพื่อช่วยในการยึดอยู่ของแกนพันและครอบพันในการนี้ให้เหลือเนื้อพันไม่เพียงพอ<sup>1</sup> ในปัจจุบันเดือยคอมโพสิตเสริมเส้นใย (fiber reinforced composite post) เป็นที่นิยมนำมาใช้ในการบูรณะพันที่ผ่านการรักษาคลองราฟฟ์แล้ว เนื่องจากเป็นเดือยพันสำเร็จรูปที่สามารถใช้งานได้ง่าย ราคาไม่แพง และในบางกรณียังสามารถเก็บรักษาเนื้อพันในขั้นตอนการเตรียมคลองราฟฟ์เพื่อใส่เดือยพันได้มากกว่าเดือยพันชนิดโลหะหล่อ (metal cast post)<sup>2</sup> นอกจากนี้คุณสมบัติที่สำคัญคือ มีค่ามอดูลัสของสภาพยืดหยุ่น (modulus of elasticity) ที่ใกล้เคียงกับเนื้อพัน ช่วยกระจายแรงไปตามเดือยพันและราฟฟ์ ทำให้ลดความเสียหายในการเกิดราฟฟ์แตกได้<sup>3</sup> ความสวยงามเป็นอีกปัจจัยสำคัญที่ผู้ป่วยคำนึงถึง หากใช้เดือยพันและแกนพันที่เป็นโลหะในการบูรณะพันที่รักษาราฟฟ์โดยเฉพาะบริเวณพันหน้า อาจทำให้เห็นสีเทาของโลหะทั้งหมดที่ออกมากจากครอบพันชนิดเซรามิก (ceramic crown) ได้ การใช้แกนพันที่มีสีเหมือนพันเจ้มีความสำคัญ

ในการบูรณะพันร่วมกับครอบพันชนิดเซรามิก เพื่อให้เกิดความสวยงามขึ้น<sup>4</sup> ดังนั้นแกนพันที่ทำจากวัสดุเรซินคอมโพสิตร่วมกับเดือยคอมโพสิตเสริมเส้นใยจึงเป็นอีกวิธีหนึ่งที่จะคงความสวยงามในการบูรณะพันที่รักษาคลองราฟฟ์แล้วได้ด้วยเหตุผลดังกล่าวทำให้การบูรณะพันที่รักษาคลองราฟฟ์แล้วด้วยเดือยคอมโพสิตเสริมเส้นใยร่วมกับเรซินคอมโพสิตในการสร้างแกนพันจึงเป็นที่นิยมใช้ในปัจจุบัน

ธรรมชาติของรูปร่างของคลองราฟฟ์ที่ตัดกลางบนนั้น มักจะมีลักษณะมายอออกจากบริเวณปลายรากของคลองราฟฟ์ และมักมีภาพตัดขวางรูปร่างรี บริเวณที่กว้างที่สุดจะอยู่บริเวณรูปิดคลองราฟฟ์ส่วนต้น (root canal orifice) หรือต่ำกว่านั้นเพียงเล็กน้อย ส่วนบริเวณที่แคบที่สุดจะอยู่บริเวณปลายราฟฟ์ (apical foramen)<sup>5</sup> ซึ่งภายในห้องการรักษาคลองราฟฟ์แล้วจะมีการเตรียมคลองราฟฟ์ให้ผ้ายอกในส่วนบริเวณรูปิดคลองราฟฟ์ จากลักษณะของคลองราฟฟ์ดังกล่าว ทำให้มีโอกาสที่เดือยคอมโพสิตเสริมเส้นใยจะไม่แนบสนิทกับคลองราฟฟ์พอดี 硕ดคล่องกับคำล่าวของ Sirimai และคณะ<sup>6</sup> ที่กล่าวว่า ไม่มีระบบของเดือยพันสำเร็จรูปใดที่จะแนบสนิทพอดีกับทุกชิ้นพันที่เลือกใช้ โดยเฉพาะอย่างยิ่งในพันบางชิ้นที่มีขนาดคลองราฟฟ์ใหญ่ อาจต้องใช้เรซินชีเมนต์ปิดช่องว่างดังกล่าว ซึ่งทำให้ความหนาของชิ้นชีเมนต์มากขึ้น ทำให้การยึดอยู่ของเดือยพันเจ็บอยู่กับความสามารถในการยึดอยู่ของชิ้นชีเมนต์เป็นส่วนใหญ่ และอาจมีผลต่อความแข็งแรงของพันที่บูรณะด้วยวิธีดังกล่าว รวมทั้งการเลือกขนาดของเดือยพันให้พอดีกับขนาดช่องที่เตรียมไว้ อาจมีปัญหาในพันที่มีรูปร่างคลองราฟฟ์ส่วนบนผายออกมาก ๆ

ดังนั้นในการวิจัยครั้งนี้จึงมีวัตถุประสงค์เพื่อศึกษาความต้านทานการล้มเหลว (failure resistance) ของการบูรณะด้วยเดือยและแกนในพันที่ได้รับการรักษาคลองรากพันด้วยการใช้เดือยคอมโพสิตเสริมเส้นใย เมื่อใส่เดือยในลักษณะเส้นผ่านศูนย์กลางและความยาวต่างกัน เพื่อนำข้อสรุปใช้ประกอบการพิจารณาเลือกใช้วัสดุและวิธีการบูรณะด้วยเดือยและแกนในพันที่ได้รับการรักษาคลองรากพันด้วยการใช้เดือยคอมโพสิตเสริมเส้นใยและเรชินซีเมนต์ได้อย่างเหมาะสมและใช้เป็นแนวทางในการศึกษาวิจัยทางด้านเดือยคอมโพสิตเสริมเส้นใยต่อไป

## วัสดุและวิธีการ

### วิธีการเตรียมชิ้นตัวอย่าง

การคัดเลือกพัน ใช้พันตัดซีลางบนจำนวน 30 ชิ้น พันที่นำมาทำการวิจัยจะต้องไม่มีรอยผุหรือแตกบริเวณรากพันไม่เคยผ่านการบูรณะพันด้วยการใส่เดือยพัน มีความยาวรูป่างขนาดและความหนาของเนื้อพันใกล้เคียงกันและมีคลองรากพันตรง โดยมีความกว้างของพันในแนวด้านแก้มถึงแนวด้านลิ้น (bucco-lingual plane) และแนวใกล้กลางถึงแนวใกล้กลาง (mesio-distal plane) ต่างกันไม่เกิน 1 มิลลิเมตร<sup>7</sup> นำพันที่ถูกคัดเลือกมาทำการทดสอบด้วยเครื่องชุดหินน้ำลายเพื่อกำจัดเชbezเนื้อเยื่อ และเก็บพันโดยแซในน้ำเกลือเข้มข้นร้อยละ 0.9 หลังจากนั้นทำการแบ่งพันออกเป็น 3 กลุ่มโดยวิธีสุ่ม ซึ่งจะทำการวัดความกว้างของพันทั้งในแนวด้านแก้มถึงแนวด้านลิ้นและในแนวใกล้กลางถึงแนวใกล้กลาง และจัดเป็นกลุ่มพันที่มีขนาดใกล้เคียงกัน จากนั้นทำการสูญเสียพันในแต่ละกลุ่มความกว้างดังกล่าวเข้าสู่แต่ละกลุ่มฯ ละ 10 ชิ้น

การเตรียมคลองรากพัน ตัดส่วนตัวพันออกด้วยหัวกรอกกาเพชรรูป่างสกอปปลายมนขนาด 016 ตอกับเครื่องกรอความเร็วสูง 330,000 รอบ/นาที (high speed airotor, 798 W&H, Australia) ที่บริเวณหนึ่งหรือยี่ห้อระหว่างเคลือบพันและเคลือบรากพัน (cementoenamel junction) ทางด้านแก้ม 1 มิลลิเมตร ให้ได้ผิวเรียบเสมือนแนวราบและตั้งฉากกับแนวแกนพันและมีความยาวรากพัน 13 มิลลิเมตร ทำการรักษาคลองรากพันโดยใช้เค-ไฟล์ (K-file) เบอร์ 15 ผ่านรูปิดโพรงพันถึงปลายรากพัน なるะยะที่วัดได้ลดลง 1 มิลลิเมตร เพื่อใช้เป็นความยาวที่ใช้ขยายคลองรากพัน ขยายคลองรากพันจนถึงเบอร์ 45 แล้วทำการสเตปแบ็ก (step-

back) ขึ้นมา 5 ขนาด ล้างด้วยน้ำยาโซโนปีคลอร่าไซด์ (sodium hypochloride) เข้มข้นร้อยละ 2.5 เพื่อทำให้คลองรากพันสะอาดและป้องกันการอุดตันของสิ่งสกปรกในคลองรากพัน ระหว่างรักษารากพันให้ใช้ผ้ากันชื้นบัน้ำมาดๆ หุ้มรอบรากพันและให้ความชื้นกับรากพันเพื่อป้องกันการสูญเสียน้ำ ล้างคลองรากพันครั้งสุดท้ายด้วยน้ำกลั่น 10 มิลลิลิตร เมื่อขยายน้ำด้วยคลองรากพันเสร็จแล้วชับคลองรากพันให้แห้งด้วยแท่งกระดาษชับ (paper point) อุดคลองรากพันด้วยกัตทาเพอร์ชา (gutta percha, Coltene/Whaledent, USA.) โดยวิธีแลบทเทออลคอนเดนเซชัน (lateral condensation) ร่วมกับแท่ง กัตทาเพอร์ชาเสริม (accessory gutta percha) โดยใช้ชีเมนต์อุดคลองรากพัน (root canal sealer) และตัดกัตทาเพอร์ชาออกอย่างน้อย 3 มิลลิเมตร ด้วยอุปกรณ์ลงไฟให้ ความร้อน (heated condensers) กดกัตทาเพอร์ชาให้แน่นและอุดปิดด้วยวัสดุอุดชั่วคราว และนำชิ้นพันไปแขวนในน้ำกลั่นกับไว้ที่อุณหภูมิ 37 องศาเซลเซียส เป็นเวลา 72 ชั่วโมง เพื่อให้ชีเมนต์อุดคลองรากพันแข็งตัวเพียงพอ<sup>8</sup> หลังจากนั้นทำการเตรียมช่องว่างสำหรับใส่เดือยพันยาว 8 มิลลิเมตร ในพันทุกกลุ่มด้วยหัวเจาะสำหรับเดือยคอมโพสิตเสริมเส้นใย ควอดต์ (D.T. light-post, Bisco, FRANCE) ขนาดกลาง (เบอร์ 2) ที่มีขนาดเส้นผ่านศูนย์กลางที่ส่วนปลายสุดของเดือยพัน 1.0 มิลลิเมตร และที่ส่วนหัวของเดือยพัน 1.8 มิลลิเมตร

### การบูรณะเดือยพันและแกนพัน

กลุ่มที่ 1: ใช้เดือยพันที่มีขนาดและความยาวพอติดกับคลองรากพัน โดยทำการลองเดือยคอมโพสิตเสริมเส้นใยควอดต์ (D.T. light-post) เบอร์ 2 ให้แนบสนิทพอติดกับคลองรากพัน ตัดเดือยพันด้วยเครื่องกรอความเร็วสูงให้เดือยมีความยาว 12 มิลลิเมตร จากปลายเดือยที่มีขนาดเส้นผ่านศูนย์กลางเล็กสุด จากนั้นทาสารไซเลน (silane coupling agent) ที่บริษัทผู้ผลิตแนะนำคำอุปกรณ์สารเคลียร์ฟิล เอสอีบอน ไพร์เมอร์ (CLEARFIL SE BOND Primer) ร่วมกับสารเคลียร์ฟิล พอร์สเลน บอน แอคติเเกเตอร์ (CLEARFIL PORCELAIN BOND Activator) และทาที่ผิวของเดือยพันและทิ้งไว้ 5 วินาที ทำการยึดเดือยพันด้วยเรชินซีเมนต์ (Panavia F2.0, Kuraray, Japan) โดยทาสารอีดี้ไพร์เมอร์ (ED primer) ให้ทั่วผิวคลองรากพัน ทิ้งไว้ 30 วินาที และเป่าลมเบาๆ ผสมเรชินซีเมนต์และเคลือบชีเมนต์ที่เดือยพันและค่อยๆ หมุนเดือยพันในทิศทางตามเข็มนาฬิกาเข้าไปใน

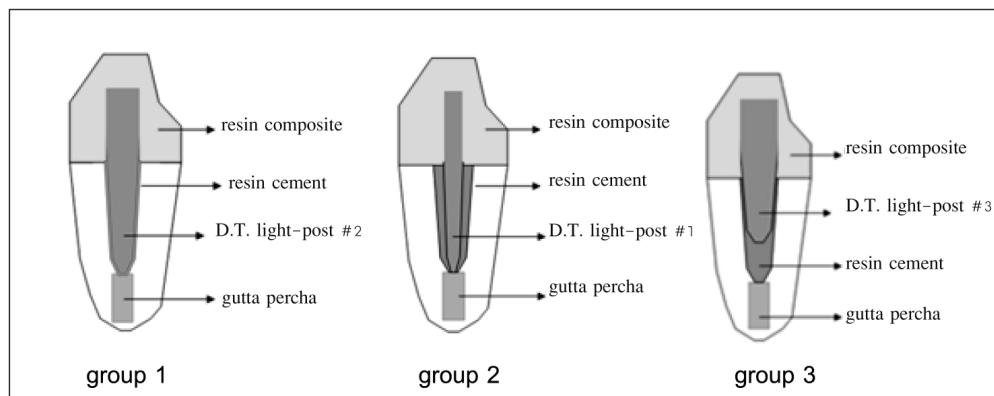
คลองรากฟัน จำกัดซีเมนต์ส่วนเกินออกและทำการฉายแสงด้วยเครื่องฉายแสง (TransluxEC, Kulzer, Germany) เป็นเวลา 40 วินาที ในแนวตั้งบริเวณส่วนปลายของเดือยฟัน เพื่อให้ซีเมนต์แข็งตัวแล้วจึงเริ่มทำการสร้างแกนฟันโดยใช้เรซิโนมโพลิสิต (Tetric N Ceram, Ivoclar Vivadent, USA.) เริ่มจากการใช้กรดฟอสฟอริกความเข้มข้นร้อยละ 37 (Total Etch, Ivoclar Vivadent, USA.) กัดเนื้อฟันเป็นเวลา 15 วินาที ล้างน้ำ 30 วินาที เป่าลม 10 วินาที และทาสารยึดเนื้อฟัน (Excite, Ivoclar Vivadent, USA.) เป่าลมเป็นเวลา 5 วินาที แล้วฉายแสงเป็นเวลา 20 วินาที สร้างส่วนแกนฟันด้วยเรซิโนมโพลิสิตโดยใช้แม่แบบชิลิโคนเป็นแบบเพื่อให้ได้แกนฟันที่มีรูปทรงและขนาดเดียวกัน โดยมีความสูงของแกนฟัน 5 มิลลิเมตร ทำการก่อเรซิโนมโพลิสิตเป็นชั้นๆ ให้แต่ละชั้นมีความหนาไม่เกิน 2 มิลลิเมตร ฉายแสงทีละชั้นโดยใช้เครื่องฉายแสง เป็นเวลา 40 วินาที

**กลุ่มที่ 2:** ใช้เดือยฟันที่มีความยาวพอติดกับคลองรากฟันแต่มีขนาดเด่นผ่านศูนย์กลางเล็กกว่า โดยทำการลงเดือยคุมโพลิสิตเสริมเด่นไขควอตซ์เบอร์ 1 ที่มีขนาดเด่นผ่านศูนย์กลางที่ส่วนปลายสุดของเดือยฟัน 0.9 มิลลิเมตร และที่ส่วนหัวของเดือยฟัน 1.5 มิลลิเมตร ลงในคลองรากฟันและทำการตัดเดือยฟันด้วยเครื่องกรอความเร็วสูงให้เดือยมีความยาว 12 มิลลิเมตร จากปลายเดือยที่มีขนาดเด่นผ่านศูนย์กลางเล็กสุด ทำการยึดเดือยฟันด้วยเรซิโนมซีเมนต์และสร้างแกนฟันด้วยขันตอนเดียวกับกลุ่มที่ 1

**กลุ่มที่ 3:** ใช้เดือยฟันที่มีขนาดเด่นผ่านศูนย์กลางพอติด

กับผังคลองรากฟันส่วนดัน เมื่อใส่จะมีความยาวสั้นกว่าความยาวของคลองรากฟัน โดยทำการลงเดือยคุมโพลิสิตเสริมเด่นไขควอตซ์เบอร์ 3 ที่มีขนาดเด่นผ่านศูนย์กลางที่ส่วนปลายสุดของเดือยฟัน 1.2 มิลลิเมตร และที่ส่วนหัวของเดือยฟัน 2.2 มิลลิเมตร ลงในคลองรากฟันโดยจะใส่ในคลองรากฟันได้ความยาว 4 มิลลิเมตร แล้วจึงตัดเดือยฟันด้วยเครื่องกรอความเร็วสูงให้เดือยมีความยาว 8 มิลลิเมตร จากปลายเดือยที่มีขนาดเด่นผ่านศูนย์กลางเล็กสุด ทำการยึดเดือยฟันด้วยเรซิโนมซีเมนต์ โดยใช้เลนทูล (lentulo) เป็นตัวนำเรซิโนมซีเมนต์ลงไปในคลองรากฟันส่วนปลายราก เพื่อป้องกันไม่ให้เกิดพองอากาศขึ้นภายในเนื้อของเรซิโนมซีเมนต์ ทำการยึดเดือยฟันและสร้างแกนฟันด้วยขันตอนเดียวกับกลุ่มที่ 1

ภายหลังการเตรียมขึ้นตัวอย่างในทุกกลุ่ม จะทำการถ่ายภาพรังสีเพื่อตรวจสอบความยาวของเดือยฟันและเรซิโนมซีเมนต์ภายในคลองรากฟัน โดยจะต้องมีความยาวของเดือยฟันพอติดที่กำหนดไว้ในแต่ละกลุ่มและต้องไม่พับพองอากาศในชั้นของเรซิโนมซีเมนต์และเรซิโนมโพลิสิต หลังจากนั้นจะทำการกรอแต่งแกนฟันโดยรอบ เพื่อให้มีลักษณะที่พร้อมในการใส่ครอบฟันให้เหมือนในทางคลินิก โดยขอบทางด้านแग้มของแกนฟันมีความหนาประมาณ 1.2 มิลลิเมตร และมีลักษณะเป็นบ่า (shoulder margin) ส่วนขอบทางด้านลิ้นของแกนฟันมีความหนาประมาณ 0.8 มิลลิเมตร โดยให้มีลักษณะเป็นรอยตัดเฉียงได้ ging (chamfer margin) ซึ่งลักษณะการบูรณะด้วยเดือยและแกนของขึ้นตัวอย่างทั้ง 3 กลุ่ม ดังแสดงในรูปที่ 1



รูปที่ 1 รูปแบบการบูรณะด้วยเดือยและแกนในกลุ่มที่ 1 กลุ่มที่ 2 และกลุ่มที่ 3 ตามลำดับ

Fig. 1 Schematic diagrams showed experimental group 1, 2 and 3 respectively.

## การลงบล็อกยึดฟัน

นำรากฟันที่บูรณะด้วยเดือยฟันและแกนฟันเรียบร้อยแล้วมาลงบล็อกยึดฟัน โดยใช้ท่อพีวีซีซึ่งมีขนาดเส้นผ่าศูนย์กลางรอบนอก 22 มิลลิเมตร และสูง 20 มิลลิเมตร เป็นบล็อกยึดและใช้อะคริลิกเรซินที่บ่มตัวได้ที่อุณหภูมิห้อง (Formatray, Kurr, USA.) จำลองแทนกระดูกเป้าฟัน โดยให้ส่วนขอบของอะคริลิกเรซินด้านบนอยู่ต่ำจากรอยต่อระหว่างชั้นเคลือบฟันและเคลือบรากฟันประมาณ 2 มิลลิเมตร เพื่อใช้แทนตำแหน่งของใบโคลิจิกวิธี (Biologic width)<sup>9</sup> เมื่ออะคริลิกเรซินเริ่มแข็งตัวให้นำไปแขวน้ำเพื่อลดความร้อนจากการบ่มตัวของอะคริลิกเรซินซึ่งอาจทำลายคุณสมบัติของเนื้อฟัน<sup>7</sup> เมื่อเตรียมฟันลงบล็อกยึดเรียบร้อยแล้วนำไปเก็บที่อุณหภูมิ 37 องศาเซลเซียส เป็นเวลา 7 วัน เพื่อให้เรซินซีเมนต์ที่ยึดแข็งตัวเต็มที่<sup>10</sup>

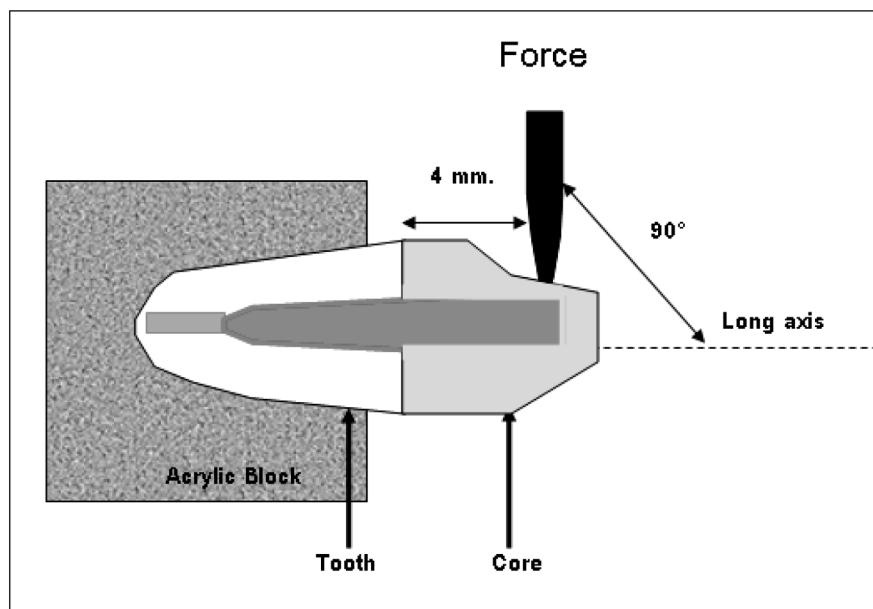
## การทดสอบความต้านทานการล้มเหลว

นำชิ้นตัวอย่างไปทดสอบความต้านทานการล้มเหลวด้วยเครื่องทดสอบสากล (Instron testing machine model 5566,

Instron Co., USA.) โดยนำชิ้นตัวอย่างยึดเข้ากับแป้นรองซึ่งทำมุน 90 องศา ระหว่างแนวแกนฟันกับหัวกดทดสอบของเครื่องทดสอบสากล กดหัวกดทดสอบลงบนแกนฟันด้านลิ้นบริเวณตำแหน่งที่ห่างจากรอยต่อระหว่างเคลือบฟันและเคลือบรากฟัน 4 มิลลิเมตร และอยู่กลางแกนฟันในแนวใกล้กลางถึงแนวใกล้กราม<sup>10</sup> โดยใช้ความเร็วหัวกด 2 มิลลิเมตร/นาที ดังแสดงในรูปที่ 2 กดจนแกนฟันหรือเดือยฟันหรือรากฟันแตกหรือหลุด ซึ่งจะสังเกตได้จากมีการลดลงของแรงทันทีบันทึกแรงที่ทำให้เกิดความล้มเหลวในการบูรณะด้วยเดือยและแกนเป็นนิวตัน (Newton) และสังเกตรูปแบบความล้มเหลว (failure mode) ที่เกิดขึ้น

## การเก็บรวบรวมและวิเคราะห์ข้อมูล

นำผลค่าเฉลี่ยของแรงที่ทำให้เกิดการแตกหรือหลุดของแกนฟันหรือเดือยฟันหรือรากฟันมาเปรียบเทียบทางสถิติด้วยการวิเคราะห์ความแปรปรวนทางเดียว (One-way ANOVA) ที่ระดับความเชื่อมั่นร้อยละ 95 และวิเคราะห์หาความแตกต่างระหว่างกลุ่มด้วยสถิติบอนเฟอร์โนนี (Bonferroni test) รวมทั้งสังเกตรูปแบบการแตกของชิ้นตัวอย่างที่เกิดขึ้นในแต่ละกลุ่ม



รูปที่ 2 การจำลองแนวการวางแผนงานขณะใช้หัวกดทดสอบแรงต้านทานความล้มเหลวในการบูรณะด้วยเดือยและแกน

Fig. 2 Loading configuration of specimen for failure resistance test.

## ผลการศึกษา

ผลการทดสอบพบว่าในกลุ่มที่ 1 มีค่าเฉลี่ยของแรงที่ทำให้เกิดความล้มเหลวในการบูรณะด้วยเดือยและเกนซูงที่สุดรองลงมาคือ กลุ่มที่ 3 และกลุ่มที่ 2 ตามลำดับ ดังแสดงในตารางที่ 1 ซึ่งเมื่อนำค่าแรงแต่ละกลุ่มไปทดสอบการกระจายตัวพบว่าข้อมูลมีการกระจายเป็นปกติ และเมื่อนำไปทดสอบความแปรปรวนพบว่าทุกกลุ่มมีความแปรปรวนเท่ากัน จึงนำข้อมูลดังกล่าวมาเบริร์ยบเทียบทางสถิติด้วยการวิเคราะห์ความแปรปรวนทางเดียวและวิเคราะห์หาความแตกต่างระหว่างกลุ่ม

**ตารางที่ 1** ค่าเฉลี่ยแรงที่ทำให้เกิดความล้มเหลวในการบูรณะด้วยเดือยและเกนของชิ้นตัวอย่างและส่วนเบี่ยงเบนมาตรฐานในแต่ละกลุ่ม

**Table 1** Means and standard deviation of force required for failure resistance in each group.

Group	Failure Loads (Means $\pm$ S.D.) (Newtons)
1	108.33 $\pm$ 11.59 *
2	79.08 $\pm$ 12.15
3	94.87 $\pm$ 14.48 *

\* indicate groups with no significant different at  $p = 0.05$ .

**ตารางที่ 2** วิเคราะห์หาความแตกต่างระหว่างกลุ่มด้วยสถิติบอนเฟอร์โนนีของแรงที่ทำให้เกิดความล้มเหลวในการบูรณะด้วยเดือยและเกนของชิ้นตัวอย่าง

**Table 2** Bonferroni comparisons of force required for restoration failure.

(I) GROUP	(J) GROUP	Mean Difference		Sig.	95% Confidence Interval		
		(I-J)	Std. Error		Lower Bound	Upper Bound	
1	2	29.2510(*)	5.72576	.000	14.6362	43.8658	
	3	13.4580	5.72576	.079	-1.1568	28.0728	
2	1	-29.2510(*)	5.72576	.000	-43.8658	-14.6362	
	3	-15.7930(*)	5.72576	.031	-30.4078	-1.1782	
3	1	-13.4580	5.72576	.079	-28.0728	1.1568	
	2	15.7930(*)	5.72576	.031	1.1782	30.4078	

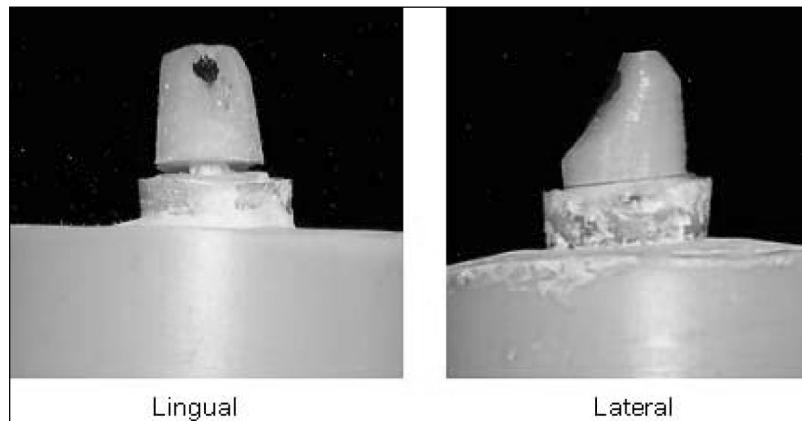
\* = statistically significant difference at  $p < 0.05$ .

ด้วยสถิติบอนเฟอร์โนนีพบว่า กลุ่มที่ 1 และกลุ่มที่ 3 มีค่าแรงที่ทำให้เกิดความล้มเหลวในการบูรณะไม่แตกต่างกันอย่างมีนัยสำคัญทางสถิติ ( $p > 0.05$ ) แต่ในกลุ่มที่ 2 พบว่ามีค่าต่ำกว่าอย่างมีนัยสำคัญทางสถิติเมื่อเทียบกับกลุ่มที่ 1 และ กลุ่มที่ 3 ( $p < 0.05$ ) ดังแสดงในตารางที่ 2

รูปแบบการแตกของแต่ละกลุ่มพบว่า ทั้ง 3 กลุ่มมีลักษณะการแตกที่ไม่แตกต่างกัน กล่าวคือมีการแตกและแยกตัวออกบริเวณรอยต่อระหว่างแนวแกนพันกับส่วนรากพันซึ่งมีความกว้างประมาณ 1 มิลลิเมตร ไม่มีการแตกหักของ

เดือยฟันที่บริเวณดังกล่าว ดังแสดงในรูปที่ 3 ซึ่งรอยแยกดังกล่าวเกิดจากการที่เดือยหลุดออกจากผนังคลองรากฟันอย่างไรก็ไม่พบการแตกของรากฟันในทุกกลุ่มตัวอย่าง และเมื่อตรวจสอบพื้นผิวของเดือยฟันที่หลุดออกจากฟันว่าส่วนใหญ่ความล้มเหลวมีส่องลักษณะคือ พบรีเซนต์ติดอยู่ที่ผิวเดือยฟันตลอดความยาวของเดือยและไม่พบรีเซนต์ติดอยู่ที่ผิวเดือยฟันแต่ติดอยู่ที่ผนังคลองรากฟัน ดังแสดงในตารางที่ 3

ซึ่งในการนี้ของชิ้นตัวอย่างที่พบเรซินซีเมนต์ติดอยู่ที่ผิวตลอดความยาวเดือย เมื่อผ่ารากฟันออกจะพบว่ามีเรซินซีเมนต์ติดที่ผนังคลองรากฟันน้อยมาก ส่วนในกรณีของชิ้นตัวอย่างที่ไม่พบเรซินซีเมนต์ติดอยู่ที่ผิวตลอดความยาวเดือย เมื่อผ่ารากฟันออกจะพบเรซินซีเมนต์ติดตลอดผนังคลองรากฟัน ดังแสดงในรูปที่ 4 จึงสรุปได้ว่าเป็นลักษณะการล้มเหลวนิดแอดไฮซีฟ (adhesive failure)



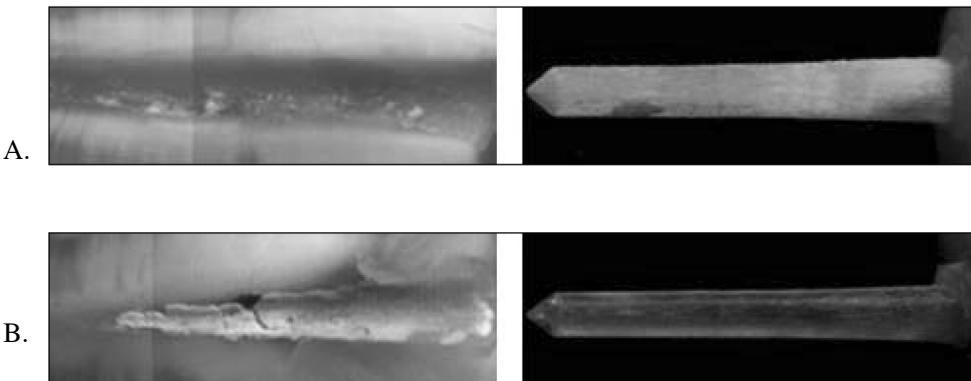
รูปที่ 3 รูปแบบความล้มเหลวในการบูรณะด้วยเดือยและแกนของตัวอย่าง พบรการแตกของซีเมนต์บริเวณคอฟัน

**Fig. 3** Failure mode of specimen, fracture at core–cement interface was observed.

ตารางที่ 3 ลักษณะพื้นผิวของเดือยฟันที่พบหลังการกดทดสอบในแต่ละกลุ่ม

**Table 3** Pattern of post surface after testing for each group.

group	pattern of resin cement on post surface	
	entire length of post	no resin cement on post
1	8	2
2	2	8
3	7	3



**รูปที่ 4** ลักษณะผิวของผนังคลองรากฟันและผิวเดือยฟันที่สามารถดึงหลุดออกจากภายในหลังการทดสอบ

- A. พบชีเมนต์ติดอยู่ที่ผิวเดือยตลอดความยาวเดือย
- B. ไม่พบชีเมนต์ติดอยู่ที่ผิวเดือยแต่พบที่ผนังคลองรากฟัน

**Fig. 4** Pattern of root canal surface and post surface of specimen that the post dislodgement can be pulled out after testing.

- A. Cement attach to the entire of post surface.
- B. No cement attach to post surface but at the root canal surface.

## วิจารณ์

ในการทดสอบแรงที่ทำให้เกิดความล้มเหลวในการบูรณะด้วยเดือยและแกนในฟันที่รักษาคลองรากฟันด้วยการใช้เดือยคอมโพสิตเสริมเส้นไนล์ในลักษณะเส้นผ่านศูนย์กลางและความยาวที่ต่างกัน การเลือกใช้เดือยคอมโพสิตเสริมเส้นไนล์นิดเส้นไนล์ครอบซึ่งในการทดสอบนี้เนื่องจากเป็นเดือยที่เส้นไนล์ลักษณะป่องร่องแสง สามารถช่วยนำแสงไปตามความยาวของเดือยทำให้เพิ่มปฏิกริยาการเกิดโพลิเมอร์ (polymerization) ของเรซินชีเมนต์<sup>11</sup> ทำให้เกิดความแข็งแรงในการยึดระหว่างเรซินชีเมนต์กับเดือยฟันและรากฟันดีขึ้น อีกทั้งยังคงความสวยงามในการบูรณะฟัน ส่วนเรซินชีเมนต์ที่ใช้กับตัวอย่างทุกกลุ่ม คือ พนาเวียร์ เอฟ เพราะมีหลายการศึกษาสนับสนุนว่าพนาเวียร์ เอฟ มีความสามารถในการเพิ่มความต้านทานในการแตกได้มากกว่าเรซินชีเมนต์ตัวอื่นๆ<sup>12</sup> และมีคุณสมบัติในการแข็งตัวที่อาศัยแสงในการกระตุ้นและสามารถแข็งตัวได้สองต่อเนื่องไป (dual cure) ทำให้เกิดความแน่นใจในการแข็งตัวของชีเมนต์ว่าสามารถเกิดขึ้นอย่างสมบูรณ์ได้ นอกจากนี้การใช้สารยึดเนื้อฟันยึดห้องเดือยให้เป็นสารบอนด์ระบบใหญ่ (total etch bonding system) ใน การสร้างแกนฟันเนื่องจากมีหลายการศึกษาที่พบว่าการใช้ระบบแอดไฮด์ (adhesive

system) ในการยึดเนื้อฟันในระบบใหญ่อลเอท์ จะให้ความทนแรงดึงของพนังสูงกว่าระบบเซลฟ์เอท์ (self etch bonding system)<sup>13,14</sup>

การใช้อะคริลิกเรซินที่มีค่า E-modulus ต่ำกว่าเดือยหกูมิห้องจำลองแทนกระดูกบ้าฟันเนื่องจากอะคริลิกเรซินมีค่า E-modulus ของสภาพยึดหยุ่นใกล้เคียงกับกระดูกของมนุษย์<sup>15</sup> และจากการทดสอบนี้ที่ใช้ความเร็วหัวกด 2 มิลลิเมตรต่อนาทีนั้น เนื่องจากแรงที่ได้รับอาจมีลักษณะคล้ายแรงกระแทกซึ่งพบว่าในหลาย ๆ การทดลองที่ทำการศึกษาแรงต้านทานการแตกของ การบูรณะฟันที่ได้รับการรักษาคลองรากฟันใช้ความเร็วที่ระดับนี้<sup>2, 16-17</sup>

ผลการทดสอบพบว่ากลุ่มที่ 1 และกลุ่มที่ 3 มีความต้านทานการล้มเหลวในการบูรณะด้วยเดือยและแกนไม่แตกต่างกันอย่างมีนัยสำคัญทางสถิติ แต่ในกลุ่มที่ 2 พบว่ามีค่าต่ำกว่าอ่อนกว่าเดือยหกูมิห้องในกลุ่มที่ 1 และกลุ่มที่ 3 ซึ่งอาจเนื่องมาจากการในกลุ่มที่ 1 ใช้เดือยฟันที่มีขนาดพอดีกับคลองรากฟัน และกลุ่มที่ 3 ใช้เดือยฟันขนาดพอดีกับคลองรากฟันส่วนต้น ทำให้หัว 2 กลุ่มมีขนาดเดือยฟันที่พอดีกับคลองรากฟันบริเวณคอฟันซึ่งเป็นบริเวณที่มีการสะสมแรงเห็นที่มากจะทำบริเวณเนื้อฟันมากที่สุด ซึ่งจากการศึกษาของ Sorrentino และคณะ<sup>18</sup> ที่ศึกษาการเกิดแรงเครียด

(strain) และแรงดัน (stress) ของเนื้อฟันที่ได้การรักษาคลองรากฟันแล้วทำการบูรณะด้วยเดือยคอมโพสิตเสริมเส้นใยร่วมกับเรซินคอมโพสิตในการสร้างแกนฟันขณะได้รับแรงกระทำต่อตัวฟันด้านเพดานปากเป็นมุม 60 องศา พบว่าจะเกิดการสะสมทั้งแรงเครียดและแรงดันมากที่สุดที่บริเวณคอฟัน โดยเฉพาะที่ผิวของเดือยฟันบริเวณคอฟันตรงรอยต่อของส่วนรากฟันและแกนฟันจะมีการสะสมแรงดันมากที่สุด ซึ่งหากบริเวณนี้ถูกเดือยคอมโพสิตเสริมเส้นใยมีขนาดพอต่อกับคลองรากฟันทำให้มีความหนาของชั้นเรซินตันอยู่จะช่วยทำให้เกิดการกระจายแรงจากเดือยฟันไปสู่รากฟันได้ ซึ่งหากวัสดุบูรณะฟันมีค่ามอดูลัสของสภาพยึดหยุ่นที่ใกล้เคียงกันและนำมาบูรณะร่วมกันจะเกิดคุณสมบัติที่เรียกว่าไมโนบล็อก (mono-block)<sup>19</sup> ขั้นระหว่างเนื้อฟัน แกนฟันและเดือยฟันผ่านเรซินชีเมนต์ ทำให้เกิดการกระจายแรงไปตามรากฟันได้ ซึ่งแม้มีแรงที่มีการทำที่เดือยฟันก็ยังสามารถดูดซับแรงและกระจายแรงไปสู่รากฟันได้<sup>20</sup> ด้วยเหตุผลดังกล่าวทำให้ตัวอย่างในกลุ่มที่ 1 และกลุ่มที่ 3 สามารถทนแรงที่กดลงบนแกนฟันได้มากกว่าในกลุ่มที่ 2 สอดคล้องกับการศึกษาของ Moosavi และคณะ<sup>21</sup> ที่พบว่า การใช้เรซินชีเมนต์ในการปิดช่องว่างในกรณีที่เดือยคอมโพสิตเสริมเส้นใยมีขนาดเล็กกว่าคลองรากฟัน จะทำให้มีความต้านทานในการแตกหักอยู่ที่สุดเมื่อเทียบกับการใช้เดือยคอมโพสิตเสริมเส้นใยที่มีขนาดพอต่อกับคลองรากฟัน หรือการใช้เรซินคอมโพสิตในการเสริมสนับคลองรากฟันร่วมกับการใช้เดือยคอมโพสิตเสริมเส้นใยที่มีขนาดเล็กกว่าคลองรากฟัน เนื่องจากเรซินชีเมนต์มีค่ามอดูลัสของสภาพยึดหยุ่นน้อยกว่าเรซินคอมโพสิตและเนื้อฟัน ทำให้มีความสามารถในการรับแรงได้น้อยกว่า<sup>22</sup> เมื่อมีแรงมากระทำจะเกิดการสะสมแรงและความดันมากที่บริเวณชั้นชีเมนต์นี้ ซึ่งหากชั้นชีเมนต์มีความหนามากเกิน 500 ไมโครเมตรแล้วก็จะยิ่งทำให้ชั้นนี้เกิดความอ่อนแอกำหนดให้มีความสามารถต้านทานการแตกได้<sup>23</sup>

การแตกของชั้นตัวอย่างในทุกกลุ่มมีลักษณะคล้ายกันกล่าวคือ พบร่องรอยแยกระหว่างแกนฟันกับรากฟันแต่ไม่มีการแตกหักของเดือยฟันและแกนฟัน โดยพบร่วงเดือยหลุดออกจากคลองรากฟันภายหลังการทดสอบ ซึ่งตรงกับการศึกษาของ Sorrentino และคณะ<sup>18</sup> ที่พบว่าจะเกิดการสะสมแรงเครียดมากที่สุดที่บริเวณแนวรอยต่อระหว่างแกนฟันกับรากฟัน และพบการสะสมแรงเครียดที่บริเวณรอยต่อของเดือยฟันกับชั้นชีเมนต์ที่บริเวณรอยต่อระหว่างแกนฟันกับรากฟันและกระจายไปตลอดแนวแกนฟัน ซึ่งที่บริเวณคอฟันเป็นบริเวณที่มีการสะสมแรงเครียดและแรงดันมากที่สุด

ทำให้ชั้นตัวอย่างเกิดรอยแยกตรงแนวรอยต่อระหว่างแกนฟันกับรากฟัน และจากคุณสมบัติของเดือยคอมโพสิตเสริมเส้นใยที่มีความยืดหยุ่น (flexible) ภายใต้แรงที่มากจะทำและสามารถดูดซับแรงไว้ภายในตัวเอง<sup>20,24</sup> จะทำให้เส้นใยในเดือยคอมโพสิตเสริมเส้นใยสามารถโค้งงอ (bending) ได้ สาเหตุดังกล่าวอาจทำให้เกิดการแตกของแกนฟันหรือเรซินชีเมนต์ที่ยึดติดอยู่กับเดือยคอมโพสิตเสริมเส้นใยที่บริเวณคอฟันทำให้เกิดการร้าวของชั้นเรซินชีเมนต์ซึ่งเป็นสาเหตุทำให้เกิดการหลุดของเดือยฟันได้<sup>25</sup> และจากการทดลองเมื่อตราชสอบลักษณะพื้นผิวของเดือยฟันที่หลุดออกพบว่า ส่วนใหญ่มีเรซินชีเมนต์ติดอยู่ที่ผิวของเดือยฟันที่หลุดออกความยาวของเดือยในกลุ่มที่ 1 และกลุ่มที่ 3 อาจเนื่องจากเดือยฟันมีขนาดที่พอดีกับคลองรากฟันทำให้มีพื้นที่ของชีเมนต์น้อย เมื่อได้รับแรงกระทำในแนว 90 องศา จึงทำให้เกิดการโค้งของเดือย และแกนได้น้อย ทำให้เรซินชีเมนต์สามารถยึดติดอยู่กับที่ผิวของเดือยฟันได้ ส่วนในกลุ่มที่ 2 พบร่วงส่วนใหญ่ไม่มีชีเมนต์ติดอยู่ที่ผิวเดือยฟัน เนื่องจากมีช่องสำหรับชีเมนต์มาก ซึ่งชีเมนต์มีค่ามอดูลัสของสภาพยึดหยุ่นน้อย รวมทั้งขนาดเดือยที่เล็ก จึงทำให้เดือยและแกนเกิดการโค้งได้มาก และเกิดการทำลายแรงบีบระหว่างเดือยและชีเมนต์ได้ง่าย จึงทำให้เรซินชีเมนต์ส่วนใหญ่ติดอยู่ที่ผนังคลองรากฟันไม่ติดกับมาบับเดือยฟัน

จากการทดลองไม่พบการแตกของรากฟันในทุกกลุ่มตัวอย่าง สอดคล้องกับการศึกษาของ Moosavi และคณะ<sup>21</sup> ที่ไม่พบการแตกของรากฟันเช่นกัน ทั้งนี้อาจเนื่องจากการเกิดคุณสมบัติไมโนบล็อกทำให้เดือยฟันสามารถดูดซับแรงและกระจายแรงไปตามความยาวของเดือยฟันไปสู่รากฟัน ป้องกันการแตกของตัวรากฟันได้ ซึ่ง Fokkinga และคณะ<sup>26</sup> กล่าวว่าเป็นความล้มเหลวในการบูรณะฟันที่ดีกว่าการเกิดการแตกของรากฟันเนื่องจากอาจให้การบูรณะช้าลงได้

จากการทดลองนี้เป็นผลที่ได้จากการใช้เดือยดีทีไลท์-โพลส์ทและเรซินชีเมนต์ยีห้อ พนาเวียร์ เอฟ ซึ่งหากมีการใช้เดือยหรือเรซินชีเมนต์ชนิดอื่นๆ ในการยึดเดือย ผลที่ได้อาจมีค่าและลักษณะที่แตกต่างกันไป นอกเหนือนี้ในการทดลองนี้ไม่มีการใช้ครอบฟันเพื่อจำลองการบูรณะฟัน เนื่องจากอาจทำให้เกิดการหลุดของครอบฟันก่อนเกิดความล้มเหลวในการบูรณะด้วยเดือยฟัน ซึ่งเป็นวัตถุประสงค์หลักของการวิจัยนี้ อีกทั้งยังเป็นการเพิ่มจุดบกพร่องในการเตรียมชั้นตัวอย่างหากมีการสร้างครอบฟันที่มีมาตรฐานไม่เท่ากันใน

ทุกชิ้นตัวอย่างได้ อย่างไรตามหากใส่ครอบฟันในชิ้นตัวอย่างเพื่อเลียนแบบลักษณะทางคลินิกอาจทำให้ผลการทดลองที่ได้แตกต่างออกไป

## สรุป

จากการทดสอบความต้านทานการล้มเหลวในการบูรณะด้วยเดือยและแกนในฟันที่รักษาคลองรากฟันแล้วด้วยเดือยคอมโพสิตเสริมเส้นใยขนาดต่างๆ กันพบว่า การใช้เดือยคอมโพสิตเสริมเส้นใยที่มีขนาดพอต่อกับคลองรากฟันจะให้แรงต้านทานความล้มเหลวในการบูรณะด้วยเดือยและแกนสูงสุด แต่ไม่แตกต่างกับการใช้เดือยฟันที่มีขนาดเส้นผ่านศูนย์กลางใหญ่ขึ้นซึ่งมีขนาดพอต่อกับคลองรากฟันส่วนต้นแต่มีความยาวสั้นลงเมื่อไถลลงในคลองรากฟัน ส่วนการใช้เดือยคอมโพสิตเสริมเส้นใยที่มีขนาดเส้นผ่านศูนย์กลางเล็กกว่าคลองรากฟันซึ่งทำให้มีความหนาของชั้นเรซิโนนีเมนต์มาก จะทำให้แรงต้านทานความล้มเหลวในการบูรณะต่ำลงอย่างมีนัยสำคัญ ดังนั้นการเลือกขนาดเดือยฟันควรให้มีความพอต่ั้งขนาดเส้นผ่านศูนย์กลางและความยาว แต่หากมีข้อจำกัดทางคลินิกการเลือกเดือยให้มีขนาดเส้นผ่านศูนย์กลางที่พอดีกับบริเวณคลองรากฟันส่วนต้นจะช่วยให้ได้การบูรณะฟันที่ดีกว่า

## กิตติกรรมประกาศ

งานวิจัยนี้ได้รับการสนับสนุนเงินทุนจากทุนงบประมาณแผ่นดินปี 2552 และขอขอบพระคุณอาจารย์ไฟพรรณ พิทยานนท์ ที่ให้ความรู้และคำปรึกษาทางด้านสถิติในการวิจัย และขอบคุณศูนย์วิจัย คณะทันตแพทยศาสตร์ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย ที่อำนวยความสะดวกในการใช้เครื่องมือต่างๆ และบริษัทเอกติคอนที่เอื้อเฟื้อเดือยคอมโพสิตเสริมเส้นใยคุณภาพเพื่อทดลองทำการวิจัยในเบื้องต้น

## เอกสารอ้างอิง

- Milot P, Stein RS. Root fracture in endodontically treated teeth related to post selection and crown design. *J Prosthet Dent.* 1992;68:428-35.
- Saupe WA, Gluskin AH, Radke RA Jr. A comparative study of fracture resistance between morphologic dowel and cores and a resin-reinforced dowel system in the intraradicular restoration of structurally compromised roots. *Quintessence Int.* 1996;27:483-91.
- Fokkinga WA, Kreulen CM, Vallittu PK, Creugers NH. A structured analysis of *in vitro* failure loads and failure modes of fiber, metal, and ceramic post-and-core systems. *Int J Prosthodont.* 2004;17:476-82.
- Zalkind M, Hochman N. Esthetic considerations in restoring endodontically treated teeth with posts and cores. *J Prosthet Dent.* 1998;79:702-5.
- Carrotte P. Endodontics: part 4. Morphology of the root canal system. *Br Dent J.* 2004;197:379-83.
- Sirimai S, Riis DN, Morgano SM. An *in vitro* study of the fracture resistance and the incidence of vertical root fracture of pulpless teeth restored with six post-and-core systems. *J Prosthet Dent.* 1999; 81:262-9.
- McDonald AV, King PA, Setchell DJ. *In vitro* study to compare impact fracture resistance of intact root-treated teeth. *Int Endod J.* 1990;23:304-12.
- Goncalves LA, Vansan LP, Paulino SM, Sousa Neto MD. Fracture resistance of weakened roots restored with a transilluminating post and adhesive restorative materials. *J Prosthet Dent.* 2006;96:339-44.
- Sorensen JA, Engelman MJ. Effect of post adaptation on fracture resistance of endodontically treated teeth. *J Prosthet Dent.* 1990;64:419-24.
- Cormier CJ, Burns DR, Moon P. *In vitro* comparison of the fracture resistance and failure mode of fiber, ceramic, and conventional post systems at various stages of restoration. *J Prosthodont.* 2001;10:26-36.
- Monticelli F. A study into the application of fiber posts and composite core materials for restoring endodontically treated teeth. [dissertation]. Siena: University of Siena and University of Granada; 2005.
- Bitter K, Meyer-Luckel H, Priehn K, Martus P, Kielbassa AM. Bond strengths of resin cements to fiber-reinforced composite posts. *Am J Dent.* 2006;19:138-42.
- Yesilcay C, Bulucu B. Bond strength of total-etch and self-etch dentin adhesive systems on peripheral

- and central dentinal tissue: a microtensile bond strength test. *J Contemp Dent Pract.* 2006;7:26–36.
14. Mak YF, Lai SC, Cheung GS, Chan AW, Tay FR, Pashley DH. Micro-tensile bond testing of resin cements to dentin and an indirect resin composite. *Dent Mater.* 2002;18:609–21.
  15. King PA, Setchell DJ. An *in vitro* evaluation of a prototype CFRC prefabricated post developed for the restoration of pulpless teeth. *J Oral Rehabil.* 1990;17:599–609.
  16. Goodacre CJ, Bernal G, Rungcharassaeng K, Kan JY. Clinical complications in fixed prosthodontics. *J Prosthet Dent.* 2003;90:31–41.
  17. Assif D, Bitenski A, Pilo R, Oren E. Effect of post design on resistance to fracture of endodontically treated teeth with complete crowns. *J Prosthet Dent.* 1993;69:36–40.
  18. Sorrentino R, Aversa R, Ferro V, Auriemma T, Zarone F, Ferrari M, et al. Three-dimensional finite element analysis of strain and stress distributions in endodontically treated maxillary central incisors restored with different post, core and crown materials. *Dent Mater.* 2007;23:983–93.
  19. Boschian Pest L, 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.
  20. Newman MP, Yaman P, Dennison J, Rafter M, Billy E. Fracture resistance of endodontically treated teeth restored with composite posts. *J Prosthet Dent.* 2003;89:360–7.
  21. Moosavi H, Maleknejad F, Kimyai S. Fracture resistance of endodontically-treated teeth restored using three root-reinforcement methods. *J Contemp Dent Pract.* 2008;9:30–7.
  22. Mezzomo E, Massa F, Libera SD. Fracture resistance of teeth restored with two different post-and-core designs cemented with two different cements: an *in vitro* study. Part I. *Quintessence Int.* 2003;34:301–6.
  23. Assif D, Gorfil C. Biomechanical considerations in restoring endodontically treated teeth. *J Prosthet Dent.* 1994;71:565–7.
  24. Morgano SM, Rodrigues AH, Sabrosa CE. Restoration of endodontically treated teeth. *Dent Clin North Am.* 2004;48:397–416.
  25. Mannocci F, Sherriff M, Watson TF. Three-point bending test of fiber posts. *J Endod.* 2001;27:758–61.
  26. Fokkinga WA, Kreulen CM, Vallittu PK, Creugers NH. A structured analysis of *in vitro* failure loads and failure modes of fiber, metal, and ceramic post-and-core systems. *Int J Prosthodont.* 2004;17:476–82.

# Effect of diameter and length of fiber post on failure resistance of endodontically treated teeth restored with post and core

Sirirat Ananviriyaporn D.D.S.<sup>1</sup>

Prarom Salimee D.D.S., Ph.D.<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

## Abstract

**Objectives** To study the failure resistance of root canal treatment (RCT) teeth restored with post and core using different diameters and lengths of fiber posts.

**Materials and methods** Thirty maxillary central incisors were divided into 3 groups. After RCT-treated, spaces for post were prepared with drill #2. All groups were restored with fiber post (D.T. light-post). The first group was restored with the size that properly fit the canal (post #2). The second group used the post with the same canal length but smaller diameter (post #1). The third group used the post that shorter than the canal length but bigger diameter that fit the cervical part of the canal (post #3). After cementing with resin cement (Panavia F 2.0), core build-up with composite was performed in each specimen, the teeth were embedded in self cure acrylic resin block. The samples were loaded on a universal testing machine with a crosshead speed of 2 mm/min on the palatal surfaces at 90° angles to the long axis of the tooth until failure occurred.

**Results** Failure resistance of group 1, group 2 and group 3 were  $108.33 \pm 11.59$  N,  $79.08 \pm 12.15$  N and  $94.87 \pm 14.48$  N, respectively. ANOVA and Bonferroni test revealed that there was no significant difference of the failure resistance between group 1 and group 3 ( $p > 0.05$ ). But group 2 was significantly different from the other groups ( $p < 0.05$ ). No root fractures occurred in any of the experimental groups.

**Conclusion** Root canal treatment teeth restored with fiber post that the diameter properly fit the cervical part of canal, though the length was shorter, were significantly stronger than those restored with the entire length of post but diameter was not fit the canal.

(CU Dent J. 2008;31:359–70)

**Key words:** failure resistance; fiber post; resin cement