



กำลังแรงยึดแบบดึงระดับจุลภาคของ เซลฟ์แอดไฮซิฟเรชินซีเมนต์ต่อเคลือบพื้นหรือ เนื้อฟัน

ยุทธนา คุณฒายกุร ท.บ.¹

ชัยวัฒน์ มนีนุชย์ ท.บ., MDSc., Ph.D.²

¹นิสิตปริญญาโท ภาควิชาทันตกรรมหัตถการ คณะทันตแพทยศาสตร์ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

²ภาควิชาทันตกรรมหัตถการ คณะทันตแพทยศาสตร์ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

บทคัดย่อ

วัตถุประสงค์ เพื่อเปรียบเทียบค่ากำลังแรงยึดแบบดึงระดับจุลภาคบริเวณรอยต่อระหว่างเคลือบพื้นหรือเนื้อฟัน กับเรชินของเซลฟ์แอดไฮซิฟเรชินซีเมนต์ชนิดต่างๆ

วัสดุและวิธีการ นำพื้นกระดาษมันนูชย์ที่สามมากรอตัดด้วยเย็บกระดาษเพื่อความเร็วสูงให้ได้ผิวพันที่เรียบ 2 กลุ่ม คือ เคลือบพื้นและเนื้อฟัน ใช้ชิ้นเรชินคอมโพสิตมายึดติดกับผิวพันที่กรอเตรียมไว้ด้วยเซลฟ์แอดไฮซิฟเรชินซีเมนต์ คือ ผลิตภัณฑ์ พานาเรียเชฟ 2.0 และเซลฟ์แอดไฮซิฟเรชินซีเมนต์ 3 ผลิตภัณฑ์ ได้แก่ รีโลเอกซ์ชู 100 แมคเซม และ มัลติลิงค์สปริง เก็บชิ้นทดลองไว้ในน้ำกลันที่อุณหภูมิ 37 องศาเซลเซียส นาน 24 ชั่วโมง ตัดชิ้นทดลองให้เป็นชิ้นทดลองลักษณะนาฬิกาทราย นำไปทดสอบกำลังแรงยึดแบบดึงระดับจุลภาคที่ความเร็วหักด 1 มิลลิเมตรต่อนาที คำนวณค่าเฉลี่ยกำลังแรงยึดและเปรียบเทียบโดยใช้การวิเคราะห์ความแปรปรวนทางเดียว ทดสอบความแตกต่าง ค่าเฉลี่ยแบบพหุคุณชนิดแกรมแ昏 และการทดสอบค่าที่หาความแตกต่างของค่าเฉลี่ยแบบ 2 กลุ่มที่เป็นอิสระต่อกัน ที่ระดับนัยสำคัญ 0.05

ผลการศึกษา ค่าเฉลี่ยกำลังแรงยึดกับเคลือบพื้นของพานาเรียเชฟ 2.0 มีค่าสูงกว่ากำลังแรงยึดของรีโลเอกซ์ชู 100 แมคเซม และมัลติลิงค์สปริง อย่างมีนัยสำคัญ ค่าเฉลี่ยกำลังแรงยึดกับเนื้อฟันของพานาเรียเชฟ 2.0 ไม่แตกต่าง จากค่าเฉลี่ยกำลังแรงยึดของแมคเซม แต่จะสูงกว่าค่ากำลังแรงยึดของรีโลเอกซ์ชู 100 และมัลติลิงค์สปริงอย่างมีนัยสำคัญ โดยที่ค่าเฉลี่ยกำลังแรงยึดของมัลติลิงค์สปริงมีค่าต่ำที่สุด เมื่อเปรียบเทียบระหว่างการยึดติดกับเคลือบพื้น และเนื้อฟันพบว่า พานาเรียเชฟ 2.0 และแมคเซมให้ค่าเฉลี่ยกำลังแรงยึดไม่ต่างกัน ส่วนรีโลเอกซ์ชู 100 และ มัลติลิงค์สปริงให้กำลังแรงยึดต่อเคลือบพื้นที่สูงกว่าเนื้อฟันอย่างมีนัยสำคัญ

สรุป การยึดติดกับเคลือบพันหรือเนื้อพันของเซลฟ์แอดไฮซีฟเรซินซีเมนต์มีประสิทธิภาพน้อยกว่าการยึดติดของเซลฟ์ເອທີ່ເຮັດວຽກ ແລະ ພົມອົງ ແລະ ຍືນຍິດຕິດກັບເນື້ອພັນແຕກຕ່າງກັນ ແຕ່ແຮງຢືດຕິດກັບເນື້ອພັນແຕກຕ່າງກັນ

(ວ ທັນທ ຈຸ່າ 2551;31:201-12)

คำสำคัญ: กำลังแรงຢືດແບບດີງຮະດັບຈຸລກາກ; เคลือบພັນ; ເຊັ່ນຳເນື້ອພັນ

บทนำ

เซลฟ์ເອທີ່ເຮັດວຽກ ຊິມັນຕໍ (self-etch resin cement) ອຸກຜົລືອກມາສໍາຮັປໃຫ້ສຶກື້ງຈິນອິນເລຍ (inlay) ອອນເລຍ (onlay) ຄຣອບພັນ (crown) ແລະ ເດືອຍພັນ (post) ກາຣໃໝ່ ຈານຂອງເຮັດວຽກ ຊິມັນຕໍ ຈຶ່ງໃຫ້ສາຣໄພຣເມອຣທີ່ມີຄວາມເປັນກຽດ ໃນກາຣປັບສກາພິວພັນ ແລ້ວຕາມດ້ວຍກາຣໃໝ່ຊິມັນຕໍ ແມ່ວ່າ ເຊັ່ນຳເນື້ອພັນ ຈະໄຫ້ຄ່າກຳລັງແຮງຢືດໃນກາຣຍືດສຶກື້ງຈິນ ດ່າງໆ ກັບຕັ້ງພັນນ້ອຍກ່າວກາຣໃໝ່ເຮັດວຽກ ຊິມັນຕໍ ວ່າງກັບສາຣຍືດຕິ ຮະບບໂທໂລເຄທີ່¹⁻⁴ ແຕ່ກັງເປັນທີ່ນີ້ມີໃຫ້ກັນຍ່າງແພ່ວ່າລາຍ ເພຣະລັດຂັ້ນຕອນກາຣໃໝ່ຈານທີ່ມີຄວາມຢູ່ຢາກລົງແລະຢັ້ງຄົງມີກຳລັງ ແຮງຢືດກັບພັນທີ່ຄ່ອນຂ້າງສູງ ເຊັ່ນ ກາຣໃໝ່ເຮັດວຽກ ຊິມັນຕໍ ຜົລືກົມ ພານາເວີຍເອຟ 2.0 (Panavia F 2.0)^{2,5,6}

ມີກາຣພັດນາເຊັ່ນຳເນື້ອພັນທີ່ໄມ້ເນີ້ນຕອນກາຣໃໝ່ສາຣໄພຣເມອຣ ເຮົາກ່າວ່າ ເຊັ່ນຳເນື້ອພັນທີ່ເອົາເຮັດວຽກ ຊິມັນຕໍ (self adhesive resin cement) ມອນອມອົງທີ່ມີຄວາມເປັນກຽດ (acidic monomer) ໃນຊິມັນຕໍ ຈະທໍາທຳນໍາທີ່ປັບສກາພິວພັນໃຫ້ເໝາະສົມຕ່ອກກາຣຍືດຕິ ຈາກກາຣສຶກື້ງຈິນດ້ວຍກຳລັງຈຸລທຽບນົມອິເລັກຕຣອນທີ່ແບບສ່ອງຜ່ານ (transmission electron microscope) ແລະ ແບບສ່ອງກຽດ (scanning electron microscope) ພບວ່າ ເນື້ອເຊັ່ນຳເນື້ອພັນທີ່ເອົາເຮັດວຽກ ສົມຜັກບັນເຄື່ອບພັນຈະມີກາຣລະລາຍແຮ່ຮາຕຸນບັນເປົວບັນສຸດອອກເລັກນ້ອຍທຳໄຫ້ເກີດຮູ້ພຽນ ຂານເລັກ ຮອຍຕ່ອງຮ່ວ່າງຊິມັນຕໍກັບເຄື່ອບພັນມີລັກຊະນະຂຽວຂະ (irregular interaction) ຜົ່ງເປັນລັກຊະນະກາຣຍືດຕິ ແບບກາຣະດັບຈຸລກາກ⁷ ສ່ວນກາຣຍືດຕິກັບເນື້ອພັນນັ້ນ ຈະພົນລັກຊະນະໄວຮອຍຕ່ອ່າທີ່ຂຽວຂະຮ່ວ່າງຊິມັນຕໍກັບເນື້ອພັນທາງປະມານ 2 ໂມໂຄຣມେຕର ແລະ ພົບສ່ວນຂອງຂັ້ນສເມීຍର (smear layer) ແລະ ສເມීຍର ພັດ (smear plug) ອຸດປິດທ່ອນເນື້ອພັນອູ່້^{2,7}

ກາຣທດສອບກຳລັງແຮງຢືດຂອງເຊັ່ນຳເນື້ອພັນທີ່ເອົາເຮັດວຽກ ຊິມັນຕໍ ຜົລືກົມທີ່ໄລເອກົງຢູ່ນິເຊົມ (Rely X Unicem) ກັບເຄື່ອບພັນພບວ່າ ໄກກຳລັງແຮງຢືດຕິດທີ່ຕໍ່ກ່າວ່າກາຣໃໝ່ເຮັດວຽກ ຊິມັນຕໍ ຜົລືກົມທີ່ພານາເວີຍເອຟ 2.0⁵⁻⁷ ສ່ວນກຳລັງແຮງຢືດກັບເນື້ອພັນຈະມີ

ຄ່າໄກລ້າເຄີຍກັນ⁵⁻⁷ ກຳລັງແຮງຢືດຂອງເຊັ່ນຳເນື້ອພັນທີ່ເອົາເຮັດວຽກ ຊິມັນຕໍ ທີ່ໄດ້ ດັກວ່ານ່າຈະເປັນຜົນມາຈາກກາຣຍືດຕິທາງເຄີມຮ່ວ່າງໜູ້ ພົມສົມເພດຂອງແຂວ້ຍື່ນ ແລະ ເຊັ່ນຳເນື້ອພັນທີ່ກັບເຄື່ອບເຫັນໃນໂຄຮສ້າງຂອງພັນ⁷

ປັຈຸນັນ ໄດ້ມີກາຣພັດນາໃ້ເຊັ່ນຳເນື້ອພັນທີ່ເອົາເຮັດວຽກ ຊິມັນຕໍ ສາມາດໃຊ້ຈານໄດ້ຢ່າງຍື່ນແລະ ມີຜົລືກົມທີ່ອອກມາຈຳຫນ່າຍ ມາກມາຍ ແຕ່ຍັງໄມ້ມີກາຣສຶກື້ງຈິນປະສົງປະກາຣຍືດຕິ ຂອງວັດຖຸເຫຼັກນ້ຳກັບຕັ້ງພັນມາກັນກັບ ດັ່ງນັ້ນກາຣວິຈິນນີ້ ຈຶ່ງມີວັດຖຸປະສົງທີ່ຈະເປົ້າເປັນເຫັນກຳລັງແຮງຢືດແບບດີງຮະດັບຈຸລກາກ ບົງເວນຮອຍຕ່ອງຮ່ວ່າງເຄື່ອບພັນທີ່ໄລເອົາເນື້ອພັນກັບເຮັດວຽກ ຊິມັນຕໍ ຜົລືກົມທີ່ເອົາເຮັດວຽກ 3 ຜົລືກົມທີ່ໄດ້ແກ່ ຮີໄລເອກົງຢູ້ 100 (Rely X U100) ແມ່ດ້ານ (Maxcem) ແລະ ມັດຕິລິກົມສປຣິນ (Multilink Sprint) ໂດຍໃຫ້ເຮັດວຽກ ຊິມັນຕໍ ຜົລືກົມທີ່ພານາເວີຍເອຟ 2.0 ເປັນຕົວເປົ້າເປັນເຫັນ ແລະ ຈະທໍາກາຣເປົ້າເປັນກຳລັງແຮງຢືດແບບດີງຮະດັບຈຸລກາກບົງເວນ ຮ່ວ່າງເຄື່ອບພັນກັບເນື້ອພັນໃນເຮັດວຽກ ຊິມັນຕໍ ຜົລືກົມທີ່ເດີຍກັນ

ວັດຖຸແລະ ວິຊີກາຣ

ພັນທີ່ໃຫ້ໃນກາຣວິຈິນເປັນພັນກາຣມນູ່ຍື່ນທີ່ສາມທີ່ປ່າສາກ ຮອຍຜູ້ຮອຍຮ້າວແລະ ກາຣບູ້ຮັນນະໄດ້ ຈຳນວນ 48 ຊື່ ຜົ່ງເກີບໃນສາລະລາຍໄທມອລ (thymol) ເຂັ້ມຂັ້ນຮ້ອຍລະ 0.1 ເປັນຮະຍະເວລາໄມ່ເກີນ 1 ເດືອນຫັ້ງກາຣຄອນ

ກາຣເຕີຍມເຄື່ອບພັນສໍາຮັບທດສອບກຳລັງແຮງຢືດ ແບບດີງຮະດັບຈຸລກາກ

ໃຫ້ພັນຈຳນວນ 24 ຊື່ ໂດຍນຳພັນແຕ່ລະຫົມຍືດດ້ວຍອືພອກ-ຊີເຮັດວຽກ (epoxy resin) ໃນແມ່ແບບພລາສຕິກູ່ປ່າກະກະບອກ ຂານເດັ່ນຜ່າຫຼຸນຢົກລາງ 20 ມິລລິມେຕର ແລະ ສູງ 10 ມິລລິມେຕର ໂດຍເອີ້ນໃຫ້ສ່ວນໄກລ້ດ້ານບົດເຄື່ງ (occlusal 1/3) ຂອງດ້ານໄກລ້ກັນ (buccal) ອີ່ອດ້ານໄກລ້ລົ້ນ (lingual) ຂ້ານກັບ

พื้นฐาน (รูปที่ 1) ใช้เข็มกรอฟันภาคเพชรความเร็วสูงทรงกระบอกความละเอียดมาตรฐาน (837/010, Dentacare SA, Bioggio-Lugano, Switzerland) กรอตัดเคลือบพันในแนวระนาบ ให้ได้ผิวเคลือบพันที่เรียบและมีความกว้างในแนวบดเคี้ยว-คอฟัน (occluso-cervical) เท่ากับ 4 มิลลิเมตร และความยาวในแนวใกล้กลาง-ไกลกลาง (mesio-distal) เท่ากับ 6 มิลลิเมตร (รูปที่ 1) จากนั้น ใช้กล้องจุลทรรศน์ชนิด stereovิโอล (Stereo Microscope, Meiji, USA) กำลังขยาย 40 เท่า ตรวจสอบผิวเคลือบพันบริเวณที่กรอเพื่อให้แน่ใจว่ายังอยู่ในส่วนของเคลือบพัน

การเตรียมเนื้อพันสำหรับทดสอบกำลังแรงยึดแบบดึงระดับจุลภาค

ใช้พันที่เหลือจำนวน 24 ชี้น นำพันแต่ละชี้นมาเย็บด้วยอีพอกซีเรชินในแม่แบบพลาสติกรูปทรงกระบอกขนาดเส้นผ่าศูนย์กลาง 20 มิลลิเมตร และสูง 10 มิลลิเมตร ให้แนวแกนพัน (long axis) ตั้งฉากกับพื้นฐาน (รูปที่ 1) จากนั้นตัดผิวพันด้านใกล้แก้มและใกล้ลิ้นออกเพื่อหาตำแหน่งของรอยต่อระหว่างเคลือบพันและเนื้อพัน (dentino-enamel junction) ของด้านบดเคี้ยว โดยตัดที่ตำแหน่งห่างจากแนวของร่องกลางพัน (central groove) ด้านละ 3 มิลลิเมตร ด้วยเครื่องตัดความเร็วต่ำ (slow speed cutting machine, Isomet, Buehler, USA) จากนั้น ตัดพันด้านบดเคี้ยวที่ตำแหน่ง 1 มิลลิเมตร ใต้ต่อรอยต่อระหว่างเคลือบพันและเนื้อพัน (รูปที่ 1) โดยใช้เข็มกรอฟันภาคเพชรความเร็วสูงทรงกระบอกความละเอียดมาตรฐาน (837/010, Dentacare, SA) แล้วใช้กล้องจุลทรรศน์ชนิด stereovิโอลกำลังขยาย 40 เท่า ตรวจสอบบริเวณที่กรอว่าเป็นส่วนของเนื้อพันเท่านั้น

ในการกรอเตรียมเคลือบพันหรือเนื้อพันจะทำการเปลี่ยนเข็มกรอพันใหม่ทุกครั้งต่อพันหนึ่งชี้น การกรอจะใช้แรงกดของเข็มกรอพันขณะสัมผัสกับพันประมาณ 100 กรัม⁸ มีความเร็วรอบของเข็มกรอพันที่ 150,000 รอบต่อนาที โดยใช้น้ำร่วมด้วยขณะกรอเพื่อควบคุมความหนาของชั้นสมีเยอร์ในแต่ละกลุ่ม

การเตรียมชิ้นเรชินคอมโพสิตเพื่อการยึดติด

เตรียมชิ้นเรชินคอมโพสิตจำนวน 48 ชิ้น โดยนำเรชินคอมโพสิตชนิดปั่นตัวด้วยแสง ผลิตภัณฑ์แซด 350 (Z350; 3M/ESPE, USA) สีเอ 3 มาใส่ในแม่แบบโลหะไร้สนิม

ขนาดกว้าง x ยาว x สูง เท่ากับ 4 x 6 x 6 มิลลิเมตร เป็นชั้นๆ ชั้นละ 2 มิลลิเมตร ฉายแสงชั้นละ 40 วินาทีเพื่อให้วัสดุแข็งตัว ด้วยเครื่องฉายแสง (The Elipar™ FreeLight 2, 3M ESPE, USA) โดยชั้นสุดท้ายจะปิดทับด้วยแผ่นกระ JACK ใส่ก่อนฉายแสง จากนั้นเตรียมผิวชิ้นเรชินคอมโพสิตด้านที่มีพื้นที่ 4 x 6 ตารางมิลลิเมตร โดยแบ่งด้วยอนุภาชนะโลหะ (aluminium oxide) ขนาด 50 ไมโครเมตร นาน 15 วินาที ด้วยความดัน 35 ปอนด์ต่อตารางนิ้ว ระยะห่าง 10 มิลลิเมตร⁹ ทำความสะอาดในน้ำกลั่นด้วยเครื่องทำความสะอาดอัลตราโซนิก (Ultrasonic cleanser VI, Yoshida Dental Trade Distribution, Japan) เป็นเวลา 10 นาที เป้าด้วยลมให้แห้ง ทาสารไชเลน (Monobond-S, Ivoclar Vivadent) ทึบไวนาน 1 นาที เป้าด้วยลมให้แห้ง และทาสารยึดติด (Heliobond adhesive, Ivoclar Vivadent)

การเตรียมชิ้นทดลองเพื่อการยึดติด

นำเทปการที่มีความหนา 80 ไมโครเมตร จำนวน 2 ชิ้น มาติดข้างนกันที่บริเวณผิวพัน (เคลือบพันหรือเนื้อพัน) ซึ่งได้กรอตัดไว้ เพื่อควบคุมความหนาของชิ้มเนตที่จะใช้ยึดกับชิ้นเรชินคอมโพสิตให้หนาเท่ากัน (รูปที่ 1) โดยมีระยะระหว่างเทปภาพทั้งสองเท่ากับ 2.5 มิลลิเมตร จากนั้นแบ่งชิ้นเคลือบพันออกเป็น 4 กลุ่มฯ ละ 6 ชิ้น และแบ่งชิ้นเนื้อพันออกเป็น 4 กลุ่มฯ ละ 6 ชิ้นโดยการสุ่มอย่างง่าย (simple randomization) ผสมเรชินชิ้มเนตระบบเซลฟ์ເອທິພິລິຕັກນໍຫພານເວີຍເອີຟ 2.0 ແລະ ເສີ່ລົບີ້ແຄດວິີີ້ພິເຮັນເຈີ່ມີມີນິ້ພິລິຕັກນໍຫວິໄລເອກຫຼູ້ 100 ແມຄເໜມ ແລະ ມັດຕິລິງຄົບປົຣິນ ຕາມຄໍາແນະນໍາຂອງນວັນທີຜູ້ຜິລິຕັກນໍຫ (ສ່ວນປະກອບແລກຮາກໃຊ້ຈຳນາດສັດງໃນຕາງໆ) ແລ້ວນໍາມາທາລົງບົນພິວພັນระหว่างเทปภาพทั้งสองชิ้นเรชินคอมโพสิตด้านที่เตรียมผิวไว้ทับไปบนชິມເນດບົຣິເວັນ ກາລັງແນວທີ່ຕິດເທຶກວາ ໃຊ້ແທ່ງໄລໝ໌ຫັນ 1000 ກຣມ ກດໜີ້ນງານ ເປັນເວລາ 3 ນາທີ ໂດຍແຮງທີ່ກຳດັ່ງຈາກບັນດາຂອງชິນເຮັນຄົມ-ໂພສິຕ ກຳຈັດເຈີ່ມີນິ້ສ່ວນເກີນຮອບເຈີ່ນງານ ໃຊ້ເຄື່ອງຈາຍແສງຈາຍ ແສງຮອບເຈີ່ນງານທີ່ 4 ດ້ວຍໆ ລະ 20 ວິນາທີ ໂດຍທີ່ຂະໜາຍແສງຢັງຄົງດໜີ້ນງານດ້ວຍແທ່ງໄລໝ໌ ຈາກນັ້ນ ນໍາເຈີ່ນທົດລອງເກີບໄວ້ໃນນໍາກຳລັ້ນ ທີ່ອຸນໜູນມີ 37 ອົງສາເໜີເຫີສ ເປັນເວລາ 24 ຊົ່ວໂມງ

การเตรียมชิ้นทดลองทดสอบกำลังแรงยึดแบบดึงระดับจุลภาค

ตัดເຈີ່ນທົດລອງດ້ວຍເຄື່ອງຕັດຄວາມເຮົວຕ່າງໃນແນວທີ່ຈາກກຳນວດຂອງເທຶກວາ ໃຫ້ເປັນເຈີ່ນທົດສອບທີ່ມີຄວາມໜາງ 0.8 ມິລັດ ໂດຍຕັດແບ່ງເຈີ່ນທົດລອງ 1 ຜົນເປັນເຈີ່ນທົດສອບ 4 ຜົນ

ดังนั้น แต่ละกลุ่มทดลองจะมีชิ้นทดสอบ 24 ชิ้น จากนั้นทำการกรอตัดชิ้นทดสอบแต่ละชิ้นบริเวณรอยต่อของฟันและเรซินคอมโพสิตด้วยเข็มกรอกจากเพชรความเร็วสูงทั้งกระบวนการชนิดละเอียดมาก (886/012, Dia Tessin, Switzerland) ให้ได้ลักษณะ宛如พิภากทราย (hourglass) ที่มีส่วนแคบที่สุดประมาณ 1.2 มิลลิเมตร (รูปที่ 1) นำชิ้นทดสอบแต่ละชิ้นมาวัดความกว้างและความหนาบริเวณรอยต่อระหว่างซีเมนต์กับฟันด้วยเครื่องวัดแบบดิจิทัล (Digital Vernier Caliper, Mitutoyo, Japan) ความละเอียด 0.01 มิลลิเมตร เพื่อใช้คำนวนหาพื้นที่ของการยึดติด

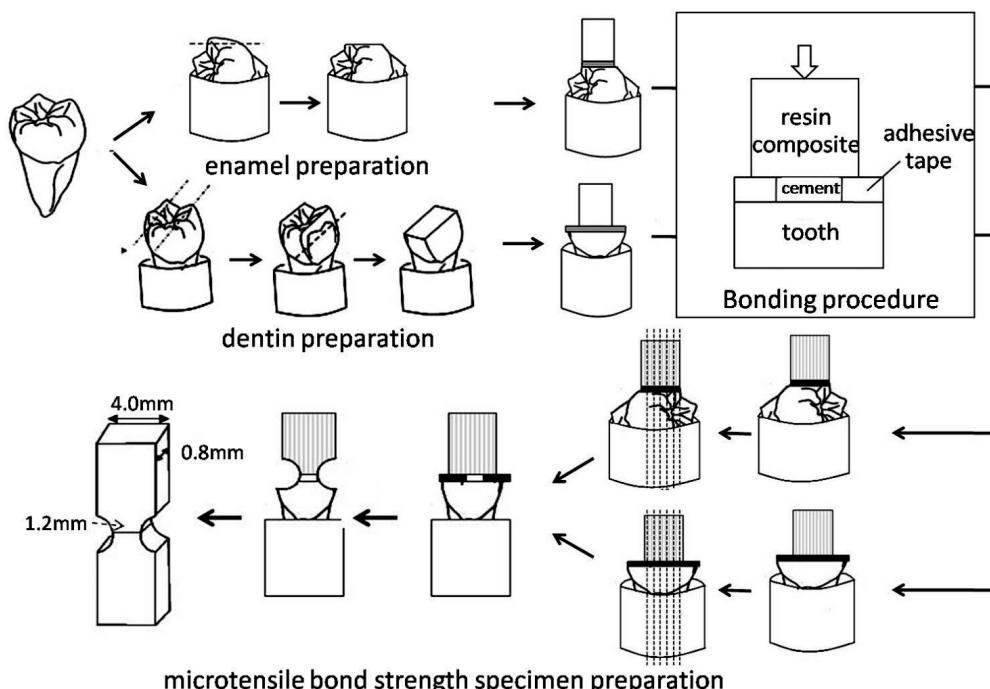
ແຜງຜັກເຕີຣີມຊັ້ນທົດສອບທັງໝາດແສດງດັ່ງຮູບທີ 1

การทดสอบกำลังแรงยึดแบบดึงระดับຈຸລກາຄ

นำชิ้นทดสอบมา>yieldติดกับอุปกรณ์ทดสอบกำลังแรงยึดแบบดึงระดับຈຸລກາຄด້ວຍການຍື່ຍາໃນເມທາຄຣິເລທ (Model Repair II Blue, Dentsply-Sankin, Japan) ແລ້ວນຳໄປທົດສອບ

กำลังแรงยึดด້ວຍເຄື່ອງທົດສອບອນກປະສົງ (Universal testing machine, Lloyd, England) ດ້ວຍຄວາມເງິນຫຼາກ (crosshead speed) 1 ມິລິລິເມຕົຣ/ນາທີ ໂດຍໃຫ້ໂລດເຊັດ (load cell) ຂາດ 100 ນິວຕັນ ຄຳນວນຄ່າກຳລັງແຮງຢືດແບບດຶງໃນຮະດັບຈຸລກາຄ (ເມກະພາສຄາລ) ຈາກຄວາມຕ້ານທານແຮງຢືດແບບດຶງຮະດັບຈຸລກາຄ (ນິວຕັນ) ຕ່ອພື້ນທີ່ໃນກາຍືດຕິດ (ຕາງໆ ມິລິລິເມຕົຣ) ແລະນຳຊັ້ນທົດສອບມາສຶກໜາຮູບແບບກາຣແຕກຫັກກາຍໄດ້ກໍລັງຈຸລກາຄນີ້ນີ້ດ້ວຍກຳລັງຂໍາຍ 40 ເທົ່າກາຣແຕກຫັກທີ່ເກີດກາຍໃນເຄລືອບັນນີ້ອົບັນນີ້ກັບັນນີ້ເຮັດໃຫ້ສິ່ງ (cohesive failure) ກາຣແຕກຫັກທີ່ເກີດບັນນີ້ເປັນກາຣແຕກຫັກແບບໂຄຮື່ຟ (adhesive failure)

ກາຣວິເຄຣະໜີ້ຜລທາງສົດຕິ ທຳກາຣເປົ້າຍບເຖິງຄ່າເນັ້ນລື່ຍ ກຳລັງແຮງຢືດແບບດຶງຮະດັບຈຸລກາຄ (mean bond strength) ຮະຫວ່າງເຮັດໃຫ້ສິ່ງທີ່ຕ່າງຜລິກັນທີ່ກັນ ໂດຍໃຫ້ກາຣວິເຄຣະໜີ້ຄວາມແປງປຽນທາງເຕີຍວ (One-way ANOVA) ແລະທົດສອບຄວາມແຕກຕ່າງໆຕ່າງໆແບບພູ້ຄຸນໜີ້ແທມແຍນ (Tamhane



ຮູບທີ 1 ແຜງຜັກເຕີຣີມຊັ້ນທົດສອບ

Fig. 1 Schematic study design

ຕາງໜ້າ 1 ສ່ານປະກອບແລະ ວິທີກາຣີໃຊ້ຈານເຮືອນີ້ເມນົດ

Table 1 Composition and application of the luting resin cements

Materials	Composition	Application
Panavia F 2.0 (Kuraray Medical Inc., Tokyo, Japan)	Primer A: HEMA, 10-MDP, 5-NMSA, water, accelerator Primer B: 5-NMSA, accelerator, water, sodium benzene sulfinate Paste A: 10-MDP, hydrophobic aromatic dimethacrylate, hydrophobic aliphatic dimethacrylate, hydrophilic dimethacrylate, silanated silica, photoinitiator, dibenzoyl peroxide Paste B: hydrophobic aromatic dimethacrylate, hydrophobic aliphatic dimethacrylate, hydrophilic dimethacrylate, sodium aromatic sulfinate, accelerator, sodium fluoride, silanated barium glass	Mix equal amounts of ED primer 2.0 liquids A and B. Apply the mix on the bonding substrate with a brush and leave it undisturbed for 30s. Dry with a gentle air flow. Mix equal amounts of base and catalyst for 20s, apply the cement onto the primed substrate. Let the cement autocure for 3 min. Apply Oxiguard 2.0 along exposed margins. Light cure for 20s from each side.
Rely X U100 (3M/ESPE, USA)	Catalyst: glass powder, substituted dimethacrylate, silane treated silica, sodium P-toluenesulfinate, calcium hydroxide Base: glass powder, methacrylated phosphoric acid esters, triethylene glycol dimethacrylate, silane treated silica, sodium persulfate	Mix equal amounts of base and catalyst for 20s. Apply the cement onto the substrate. Let the cement autocure for 3 min. Light cure for 20s from each side.
Maxcem (Kerr, USA)	Resin Matrix: acidic monomer-glyceroldimethacrylate dihydrogen phosphate (GPDM), comonomers including mono-, di-, and tri-functional methacrylate monomers, proprietary self-cure redox initiator, photoinitiator, stabilizer Three Fillers: (with an average particle size of 3.6 μm .) barium glass filler, fluoroaluminosilicate glass filler, fumed silica	Mix base and catalyst through the automix dual-barrel syringe. Apply the cement onto the substrate. Let the cement autocure for 3 min. Light cure for 20s from each side.
Multilink Sprint (Ivoclar- Vivadent, Liechtenstein)	Monomer matrix: dimethacrylate adhesive monomer, methacrylated phosphoric acid ester, initiators/stabilizers-benzoylperoxide Fillers: (The mean particle size is 5 μm .) barium glass, ytterbium trifluoride and silicon dioxide	Mix base and catalyst through the automix dual-barrel syringe. Apply the cement onto the substrate. Let the cement autocure for 3 min. Light cure for 20s from each side.

HEMA: 2-hydroxyethyl methacrylate; 10-MDP: 10-methacryloyloxydecyl dihydrogen phosphate; 5-NMSA: N-methacryloyl-5-amino salicylic acid

Multiple Comparison) และเปรียบเทียบค่ากำลังแรงยึดระดับจุลภาคเฉลี่ยระหว่างแรงยึดกับเคลือบฟันและกำลังแรงยึดกับเนื้อฟันในผลิตภัณฑ์เดียวกัน ด้วยการทดสอบค่าที่หากความแตกต่างของค่าเฉลี่ยแบบ 2 กลุ่มที่เป็นอิสระต่อกัน (Independent Sample *t*-test) และใช้สถิติแบบอนพารามетริกซ์แบบไคสแควร์ ในการวิเคราะห์ความแตกต่างของรูปแบบการแตกหักที่เกิดขึ้น โดยการวิเคราะห์ทางสถิติทั้งหมดใช้โปรแกรมเอสพีเอสเอส เออร์ชั่น 13 ที่ระดับนัยสำคัญ 0.05

ผลการศึกษา

การวิจัยนี้ไม่พึงการแตกหักของชิ้นทดลองก่อนการทดสอบค่ากำลังแรงยึด (prematurely failed specimens) ในทุกกลุ่มทดลอง

กำลังแรงยึดกับเคลือบฟัน

การทดสอบความแตกต่างค่าเฉลี่ยแบบพหุคุณ ที่ระดับนัยสำคัญ 0.05 พบร้า ค่ากำลังแรงยึดกับเคลือบฟันของพานาเวียเจฟ 2.0 มีค่าสูงกว่าค่ากำลังแรงยึดของรีลเอกซ์ยู 100 และมัลติลิงค์สปริงไม่มีความแตกต่างจากค่ากำลังแรงยึดของแมคเซม ในขณะที่กำลังแรงยึดของมัลติลิงค์สปริง มีค่าต่ำที่สุด (ตารางที่ 2)

พานาเวียเจฟ 2.0 มีค่าสูงกว่าค่ากำลังแรงยึดของชีเมนต์ ผลิตภัณฑ์อื่นๆ ที่ทดสอบ ส่วนกำลังแรงยึดกับเคลือบฟันของรีลเอกซ์ยู 100 แมคเซม และมัลติลิงค์สปริงไม่มีความแตกต่างกันอย่างมีนัยสำคัญ (ตารางที่ 2)

กำลังแรงยึดกับเนื้อฟัน

การทดสอบความแตกต่างค่าเฉลี่ยแบบพหุคุณ ที่ระดับนัยสำคัญ 0.05 พบร้า ค่ากำลังแรงยึดกับเนื้อฟันของพานาเวียเจฟ 2.0 มีค่าสูงกว่าค่ากำลังแรงยึดของรีลเอกซ์ยู 100 และมัลติลิงค์สปริงอย่างมีนัยสำคัญ แต่ไม่แตกต่างจากค่ากำลังแรงยึดของแมคเซม ในขณะที่กำลังแรงยึดของมัลติลิงค์สปริง มีค่าต่ำที่สุด (ตารางที่ 2)

การทดสอบค่าเฉลี่ยแบบ 2 กลุ่มที่เป็นอิสระต่อกัน ที่ระดับนัยสำคัญ 0.05 พบร้า ค่ากำลังแรงยึดระหว่างเคลือบฟันและเนื้อฟันในผลิตภัณฑ์พานาเวียเจฟ 2.0 และแมคเซมไม่มีความแตกต่างกัน แต่ในผลิตภัณฑ์รีลเอกซ์ยู 100 และมัลติลิงค์สปริงมีความแตกต่างกันอย่างมีนัยสำคัญ (ตารางที่ 2)

ตารางที่ 2 ค่าแรงยึดเฉลี่ยและค่าเบี่ยงเบนมาตรฐาน (megapascals)

Table 2 Mean bond strength and standard deviation (MPa)

	Panavia F 2.0	Rely X U100	Maxcem	Multilink Sprint
Bond to enamel				
(N=24)	18.4 ± 4.8 ^{a,1}	14.1 ± 3.8 ^{b,1}	12.4 ± 4.7 ^{b,1}	10.8 ± 3.7 ^{b,1}
Bond to dentin				
(N=24)	16.8 ± 4.6 ^{a,1}	11.7 ± 2.6 ^{b,2}	13.1 ± 5.3 ^{a,b,1}	5.1 ± 2.3 ^{c,2}

For each horizontal row: value with identical letters indicates no statistically significant difference ($p > 0.05$)

For each vertical column: value with identical numbers indicates no statistically significant difference ($p > 0.05$)

รูปแบบการแตกหักที่พบภายในหลังการทดสอบกำลังแรงยึดทั้งกับเคลือบฟันและเนื้อฟัน เป็นการแตกหักบริเวณรอยต่อระหว่างเคลือบฟันหรือเนื้อฟันกับชิ้นเน้นต์ (*adhesive failure at cement-tooth interface*) มากที่สุดร้อยละ 90.6 และไม่พบความแตกต่างของรูปแบบการแตกหักเมื่อเปรียบเทียบใช้วิธีซึมเมนต์แต่ละผลิตภัณฑ์ (ตารางที่ 3)

วิชาภาษาไทย

การวิจัยนี้พยายามจัดเตรียมสภาพและขั้นตอนการทำงานต่างๆ ให้คล้ายคลึงกับการทำงานในคลินิกมากที่สุด การเตรียมผู้วิเคราะห์อีกฝั่งและเนื้อพันจะใช้เข็มกรอจากเพชร ความละเอียดมาตราฐานและทำการเปลี่ยนเข็มกรอทุกรุ้งต่อ พันหนึ่งซี โดยใช้แรงกดขณะกรอพันเท่ากับ 100 กรัม ซึ่ง เป็นแรงที่ทันตแพทย์ส่วนใหญ่ใช้ในการกรอพัน⁸ เพื่อควบคุม ขั้นสเมียร์ให้เหมือนกันในพันทุกซี ควบคุมความหนาของ ชิ้นเมนต์ยึดชิ้นงานให้หนาประมาณ 80 ไมโครเมตร ซึ่งเป็น ความหนาของชิ้นเซลฟ์แอดไฮด์เรชินชิ้นเมนต์ที่ใช้ยึดชิ้นงาน อินเลอร์ชนิดเซรามิก⁷ และครอบพันทอง¹⁰ น้ำหนักที่ใช้กด ชิ้นงานขณะทำการยึดติดกับผิวพันเท่ากับ 1000 กรัม เฉลี่ย ประมาณ 40 กรัมต่อตารางมิลลิเมตร ซึ่งเทียบได้กับแรงกด ปกติที่ทันตแพทย์ใช้ในการยึดครอบพัน¹¹ และชิ้นเมนต์ยึด

ขั้นงานที่ใช้ในการศึกษานี้จะมีการก่อตัวสองรูปแบบร่วมกัน โดยจะให้เกิดการก่อตัวด้วยปฏิกริยาเคมีเป็นเวลา 3 นาที ตามคำแนะนำของบริษัทผู้ผลิต (ไวเลอกอร์ชู 100 และแมคเซม) ก่อนที่จะกำจัดซีเมนต์ส่วนเกินออก จากนั้นทำให้ซีเมนต์เกิด การปูมด้วยแสง โดยการฉายแสงโดยรอบ

การวิจัยนี้ต้องการทราบกำลังแรงยึดระหว่างชีเม็นต์ยึดชิ้นงานกับเคลือบพื้นหรือเนื้อพื้น ดังนั้นผู้วิจัยงานเรซินคอมโพลิทที่นำมาใช้ติดและเป็นล่วนหนึ่งของชิ้นทดสอบจึงถูกเปลี่ยนด้วยอนุภาคอะลูมิเนียมออกไซด์ ท้าไชเลนและสารยึดติดก่อนทำการยึดติดกับผิวพื้นโดยใช้ชีเม็นต์ เนื่องมาจากการเตรียมผิวเรซิน คอมโพลิทด้วยวิธีนี้จะทำให้ค่ากำลังแรงยึดของเรซินคอมโพลิตกับเรซินชีเม็นต์ที่ค่อนข้างสูง¹² อย่างไรก็ตาม ขบวนการดังกล่าวจะไม่สอดคล้องกับคำแนะนำของบริษัทผลิตในการใช้เรซินชีเม็นต์

ในการวิจัยนี้ใช้เรซินซีเมนต์ผลิตภัณฑ์พานาเรียโล่ 2.0 เป็นตัวเปรียบเทียบ เพราะเป็นเซลล์ເຄຫຼືນຊີມັນທີ່ມີຂຶ້ນ -ton กານປັບສປາພັນດ້ວຍສາວໄພຣມອ່ງກ່ອນ ທີ່ມີຄວາມເປັນກົດໃນສາວໄພຣມອ່ງຈະທຳນໍາທີ່ປັບສປາຜິວພັນ ກ່ອນກາຍີດລ້າຍຄົງກັບການໃໝ່ເຄົລົບີ່ເຊີຟເຮັດວຽກຊີມັນທີ່ ເປັນກາຣວາມເຄາມອນເມອ່ງທີ່ມີຄວາມເປັນກົດເຂົ້າເປັນສ່ວນໜຶ່ງ ຂອງຊີມັນທີ່ ໄດ້ພຸດຈຳການວິຈີຍຄົ້ນນີ້ພວບວ່າ ດ່າກຳລັງແຮງຢຶດ

ตารางที่ 3 จำนวนและร้อยละของลักษณะการแตกหักของชิ้นทดสอบ

Table 3 Number and percentage of failed specimens

กับเคลือบฟันของพานาเรียเอยอฟ 2.0 มีค่าสูงกว่าเซลฟ์แอด-อะซีฟเรซินชีเมนต์ทุกผลิตภัณฑ์ ซึ่งสอดคล้องกับการผลของศึกษาอื่นๆ ที่ทำมา ก่อนหน้านี้^{5,7-11} ทั้งนี้อาจเนื่องมาจากการใช้อีดิเพรเมอร์ (ED-primer) ที่มีความหนืดน้อยและมีคุณสมบัติในการไนล์แพร์ที่ดีในการป้องกันฟิล์มเคลือบฟัน ก่อนการใช้เรซินชีเมนต์ ผลงานให้มอนอมอร์ที่มีความเป็นกรดในอีดิเพรเมอร์มีประสิทธิภาพในการป้องกันฟิล์มเคลือบฟันให้เหมาะสมต่อการยึดติดได้ดีกว่าเซลฟ์แอดอะซีฟเรซินชีเมนต์ แม้ว่าผู้วิจัยได้ใช้เรง 1000 กรัม ในกรณีดัชนีเรซินคอมโพสิต ตลอดระยะเวลาการก่อตัวของชีเมนต์ ซึ่งน่าจะทำให้เซลฟ์-แอดอะซีฟเรซินชีเมนต์สัมผัสดิฟันได้อย่างสมบูรณ์ แต่การแทรกซึมของเรซินชีเมนต์เข้าไปที่ผิวเคลือบฟันเพื่อไปป้องกันฟิล์ม อาจเกิดขึ้นไม่สมบูรณ์นักเมื่อเทียบกับการใช้สารอีดิเพรเมอร์ที่มีความหนืดน้อยกว่า อย่างไรก็ตาม ลักษณะการแตกหักของชั้นทดสอบทั้งในกลุ่มเซลฟ์-เอกท์เรซินชีเมนต์ และกลุ่มเซลฟ์-แอดอะซีฟเรซินชีเมนต์ส่วนใหญ่จะพบการแตกหักบริเวณรอยต่อระหว่างชีเมนต์กับเคลือบฟันเหมือนกัน ซึ่งแสดงให้เห็นว่าการยึดติดของเซลฟ์-เอกท์เรซินชีเมนต์และเซลฟ์-แอดอะซีฟเรซินชีเมนต์เกิดในชั้นของสมเมียร์เท่านั้น ส่วนใหญ่ของมอนอมอร์ในเรซินชีเมนต์จะไม่มีประสิทธิภาพเพียงพอในการแทรกซึมลงไปในเคลือบฟันด้านล่างเพื่อสร้างชั้นไอบริด (hybrid layer) ค่ากำลังแรงยึดกับเคลือบฟันของพานาเรียเอยอฟ 2.0 แม้ว่าจะมีค่าสูงกว่าค่ากำลังแรงยึดของเซลฟ์-แอดอะซีฟเรซินชีเมนต์ แต่ก็ยังน้อยกว่าค่าแรงยึดของเรซินชีเมนต์ที่ใช้ร่วมกับสารยึดติดระบบโพโทโอลเอกท์^{5,6} จากการศึกษาของ Yoshioka และคณะ¹³ พบว่า สารยึดติดระบบเซลฟ์-เอกท์อย่างอ่อน (mild self-etch adhesive) ที่มีความเป็นกรดต่ำมากกว่า 2 ไม่สามารถกัดกร่อนผิวเคลือบฟันได้อย่างมีประสิทธิภาพเมื่อเทียบกับการใช้สารยึดติดระบบโพโทโอลเอกท์ที่ใช้กรดฟอฟอเริกในการกัดผิวฟัน สำหรับการยึดติดกับเคลือบฟันของเซลฟ์-แอดอะซีฟเรซินชีเมนต์ผลิตภัณฑ์รีเลอการ์บู 100 แมคเซม และมัลติลิงค์สปริงนั้น การวิจัยนี้พบว่า ผลิตภัณฑ์ทั้งสามชนิดให้ค่ากำลังแรงยึดที่ไม่แตกต่างกัน แม้ว่าเซลฟ์-แอดอะซีฟเรซินชีเมนต์ทั้ง 3 ผลิตภัณฑ์จะปะกับด้วยแอดอะซีฟมอนอมอร์ที่แตกต่างกัน แต่การที่ใช้มอนอมอร์มีความเป็นกรดในการป้องกันฟิล์มเคลือบฟันเหมือนกัน และความขันหนีดที่ใกล้เคียงกัน ทำให้ค่ากำลังแรงยึดที่ได้ไม่แตกต่างกัน

สำหรับค่ากำลังแรงยึดกับเนื้อฟันที่การวิจัยครั้งนี้พบว่าพานาเรียเอยอฟ 2.0 ให้ค่าเฉลี่ยกำลังแรงยึดสูงกว่าเซลฟ์-แอด-อะซีฟเรซินชีเมนต์นั้น คงเนื่องมาจากการที่อีดิเพรเมอร์ที่ใช้ร่วมกับพานาเรียเอยอฟ 2.0 ทำหน้าที่ป้องกันฟิล์มเคลือบฟัน หมายความต่อการยึดติด (modified smear layer) จากการศึกษาของ Al-Assaf และคณะ² ถึงการละลายและตัวดูดวาย กล้องจุลทรรศน์อิเล็กตรอนภายหลังการทาอีดิเพรเมอร์ที่เนื้อฟันแล้วทำการล้างออกด้วยแอซิทอิน (acetone) และน้ำพบว่า สามารถกำจัดชั้นสมเมียร์ออกได้หมดและมีการเปิดของท่อเนื้อฟันในบางตำแหน่งส่วนการใช้เซลฟ์-แอดอะซีฟเรซินชีเมนต์หลังจากทาชีเมนต์ที่ผสมแล้วไว้ที่เนื้อฟัน 3 นาทีและทำการล้างออกด้วยแอซิทอินและน้ำ จะพบว่าสามารถกำจัดชั้นสมเมียร์ออกเพียงบางส่วนและยังพบสมเมียร์พัลค์ภายในท่อเนื้อฟันทำให้การใช้พานาเรียเอยอฟ 2.0 มีปริมาณการละลายและตัวดูดออกจากเนื้อฟันมากกว่าการใช้เซลฟ์-แอดอะซีฟเรซินชีเมนต์² อย่างไรก็ตาม รูปแบบการแตกหักภายหลังทดสอบส่วนใหญ่ทั้งในกลุ่มเซลฟ์-เอกท์เรซินชีเมนต์และกลุ่มเซลฟ์-แอด-อะซีฟเรซินก็มีรูปแบบเดียวกัน คือ เกิดการแตกหักบริเวณรอยต่อระหว่างชีเมนต์กับเนื้อฟัน แสดงว่า ลักษณะการยึดติดที่พบน่าจะเกิดเป็นเพียงชั้นที่รวมกันระหว่างชั้นสมเมียร์กับเรซินชีเมนต์ทำให้เกิดเป็นชั้นที่มีความแข็งแรงน้อย เมื่อทดสอบกำลังแรงยึดแบบดึงจึงเกิดหักบริเวณดังกล่าว ถึงแม้ว่าจากการศึกษาที่ผ่านมาแสดงให้เห็นว่าพานาเรียเอยอฟ 2.0 สามารถเกิดชั้นไอบริดได้^{2,7} แต่การวิจัยครั้งนี้จะใช้เข็มกรอที่มีความหยาบทำให้ได้ชั้นสมเมียร์ที่มีความหนา ซึ่งอาจทำให้อีดิเพรเมอร์มีประสิทธิภาพไม่พอเพียงในการทำให้เกิดชั้นไอบริดได้หรือเกิดชั้นเพียงบางส่วน อย่างไรก็ตาม ค่ากำลังแรงยึดเฉลี่ยที่มีต่อเนื้อฟันของแมคเซมกับพานาเรียเอยอฟ 2.0 ไม่มีความแตกต่างกันอย่างมีนัยสำคัญ ทั้งนี้อาจเป็นเพราะแมคเซมประกอบด้วยมอนอมอร์ซึ่งเป็นส่วนสำคัญของกลไกการยึดติดหลายชนิด เช่น กลีเซอรอลไดเมทاكโรเลต (glycerol dimethacrylate) และไดไฮdroเจนฟอสเฟต (dihydrogen phosphate) มอนอมอร์เหล่านี้จะประกับอยู่ในสารยึดติดผลิตภัณฑ์ต่างๆ เช่น ออปติบอนเอยอฟแอล (Optibond FL) และ ออปติบอนโซโล (Optibond Solo plus) ซึ่งเป็นสารยึดติดที่มีความสามารถในการยึดติดกับเนื้อฟันได้ดี¹⁴ นอกจากนี้ การเปลี่ยนสารที่ใช้เริ่มในการเกิดพอลิเมอร์จากเบนโซิลเพอร์ออกไซด์

(benzoylperoxide) และเทอร์เทียรีอะมีน (tertiary amine) ซึ่งมีปัญหาความไม่เข้ากันกับมอนอเมอร์ที่มีความเป็นกรดซึ่งส่งผลต่อการเกิดพอลิเมอร์¹⁵ มาเป็นระบบสารที่ใช้เริ่มเกิดปฏิกิริยาแบบออกซิเดชัน-รีดักชัน (oxidation reduction initiator system) ก็อาจเป็นอีกปัจจัยหนึ่งที่ทำให้แมคเซมบ่มตัวได้สมบูรณ์และเกิดความแข็งแรงในการยึดติดที่ดีขึ้น

เมื่อเปรียบเทียบค่ากำลังแรงยึดกับเนื้อพันของเซลฟ์-แอดไฮด์ริกเรซินซีเมนต์ทั้ง 3 ผลิตภัณฑ์พบว่ารีไอลเอกซ์ยู 100 กับแมคเซมให้ค่ากำลังแรงยึดที่ไม่แตกต่างกัน ทั้งนี้อาจเนื่องมาจากลักษณะการยึดติดที่อาศัยมอนอเมอร์ที่มีความเป็นกรดเหมือนกัน การมีปริมาณวัสดุอุดแทรกที่ใกล้เคียงกัน¹⁶ และค่าความเป็นกรดด่างที่ใกล้เคียงกัน¹⁷ ส่วนมัลติลิก์สปรินที่มีค่ากำลังแรงยึดที่ต่ำกว่าเซลฟ์-แอดไฮด์ริกเรซินซีเมนต์ทุกผลิตภัณฑ์ที่ใช้ทดสอบนั้น คาดว่า่น่าเกิดมาจากการเป็นกรดด่างของซีเมนต์ที่มีค่า 4.2¹⁸ ซึ่งมีค่าสูงกว่ารีไอลเอกซ์ยู 100 และแมคเซมที่มีค่าประมาณ 2.0-2.4¹⁷ ทำให้มีความสามารถกัดผิวน้ำหนื้นได้อย่างมีประสิทธิภาพ ถึงแม้ว่าในการยึดติดกับเคลือบพันของมัลติลิก์สปรินจะให้ค่ากำลังแรงยึดไม่แตกต่างเซลฟ์-แอดไฮด์ริกเรซินซีเมนต์ผลิตภัณฑ์อื่น แต่มัลติลิก์สปรินก็ให้ค่ากำลังแรงยึดเฉลี่ยที่ต่ำที่สุด นอกจากนั้นขนาดมวลไม่เลกุลของมอนอเมอร์ที่มีความเป็นกรดและขนาดของวัสดุอุดแทรกในเซลฟ์-แอดไฮด์ริกเรซินซีเมนต์ก็น่าจะส่งผลต่อประสิทธิภาพการยึดติดที่แตกต่างกัน

การวิจัยนี้พบว่าแมคเซมให้ค่ากำลังแรงยึดระหว่างเคลือบพันและเนื้อพันที่ไม่ต่างกัน ส่วนรีไอลเอกซ์ยู 100 และมัลติลิก์สปรินให้ค่ากำลังแรงยึดกับเคลือบพันที่ต่ำกว่ากำลังแรงยึดกับเนื้อพัน ทั้งนี้อาจเนื่องมาจากการเคลือบพันและเนื้อพันมีปริมาณสารอนินทรีย์ และสารอินทรีย์ที่ต่างกัน เคลือบพันซึ่งมีปริมาณสารอนินทรีย์มากกว่าจะเกิดพันระหว่างเคลือบพันและเนื้อพัน อีกทั้งปริมาณของสารอินทรีย์จำพวกคอลลาเจน (collagen) ในชั้นสมเยียร์ของเนื้อพันมีส่วนในการยับยั้งการแทรกซึมของมอนอเมอร์ในเนื้อพัน ค่าความเป็นกรดด่างของซีเมนต์ก็เป็นอีกปัจจัยหนึ่งที่อาจส่งผลให้การยึดติดระหว่างเคลือบพันและเนื้อพันที่แตกต่างกัน

การยึดติดกับเคลือบพันของเซลฟ์-แอดไฮด์ริกเรซินซีเมนต์จากการวิจัยนี้ จะให้ค่ากำลังแรงยึดที่น้อยกว่าการใช้เซลฟ์-

ເອທີ່ເຮົົນຫີ່ມັນຕົ້ລິກັນທີພານາວີຢ່ເອຟ 2.0 ທີ່ມີຂັ້ນຕອນການໄວຣົມື່ງ ມີກາຣີກົກາທີພຍາຍາມເພີ່ມກຳລັງແຮງຢືດຂອງເຊລີ່-ແວດີ້ຫີ່ຟເຮົົນຫີ່ມັນຕົ້ກັບເຄລື່ອບພັນ ເຊັ່ນ ກາຣໃຊ້ກຣົດຝົກສົກອົກ ເຕີຢືມຜົວພັນກ່ອນກາຣໃຊ້ເຊລີ່-ແວດີ້ຫີ່ຟເຮົົນຫີ່ມັນຕົ້ຜົລິກັນທີ່ຮີໄລເອກີ່ຢູ່ນີ່ເຊມ ກຣດຝົກສົກອົກມີປະສິທິກົກພົມໃນກຳຈັດໜັ້ນສເມຍ່ແລະລະລາຍແຮ່ຮຸດຸອກຈາກເຄລື່ອບພັນໄດ້ດີກວ່າ ທຳໃໝ່ກຳລັງແຮງຢືດທີ່ໄດ້ມີສູ່ຂັ້ນເນື່ອເຖິງກັບກາຣໄມ້ໃຊ້ກຣົດຝົກສົກອົກເຕີຢືມຜົວເຄລື່ອບພັນ⁷ ອີ່ຢ່າງໄກກົດາມ ກາຣໃຊ້ກຣົດຝົກສົກອົກເຕີຢືມຜົວນີ້ເນື້ອພັນກ່ອນກາຣໃຊ້ເຊລີ່-ແວດີ້ຫີ່ຟເຮົົນຫີ່ມັນຕົ້ຜົລິກັນທີ່ຮີໄລເອກີ່ຢູ່ນີ່ເຊມ ທຳໃໝ່ກຳລັງແຮງຢືດກັບເນື້ອພັນທີ່ເດືອ້າລົງເນື່ອເຖິງກັບກາຣໄມ້ໃຊ້ກຣົດຝົກສົກອົກ ເນື່ອຈາກຫີ່ມັນຕົ້ທີ່ມີຄວາມນີ້ດີສູ່ຈະໄມ້ສາມາດແທຽກສິນເຂົ້າໄປຢັ້ງໂຄງຮ່າງຄອລາຈົນທີ່ເກີດຂຶ້ນຈາກກາຣໃຊ້ກຣົດຝົກສົກອົກໄດ້⁷ ສ່ວນກາຣໃຊ້ສາຮີດີຕົກະບໍບເຊລີ່-ເອທີ່ເຮົົນຫີ່ມັນຕົ້ແບບຂັ້ນຕອນເດີຍວະນີປະສິທິກົກພົມໃນກາຣປັບສາພັນສເມຍ່ບົນພົກລື່ອບພັນແລະເນື້ອພັນໄດ້ດີກວ່າ ສົ່ງຜລໃຫ້ຄ່າກຳລັງແຮງຢືດທັງກັບເຄລື່ອບພັນແລະເນື້ອພັນສູ່ຂັ້ນ⁶ ຈາກຜລກາຣວິຈັຍນີ້ ພບວ່າ ຄ່າກຳລັງແຮງຢືດກັບທັງເຄລື່ອບພັນແລະເນື້ອພັນຂອງເຊລີ່-ແວດີ້ຫີ່ຟເຮົົນຫີ່ມັນຕົ້ຜົລິກັນທີ່ຮີໄລເອກີ່ຢູ່ນີ່ 100 ໃຫ້ຄ່າທີ່ຕ່າງວ່າກາຣໃຊ້ເຊລີ່-ແວທີ່ເຮົົນຫີ່ມັນຕົ້ພານາວີຢ່ເອຟ 2.0 ຊົ່ງສອດຄລ້ອງກັບຜລກາຣວິຈັຍດັກລ່າວ່າຂ້າງຕັ້ນ⁶ ເນື່ອຈາກກາຣໃຊ້ສາຮີດີຕົກະບໍບເຊລີ່-ເອທີ່ເຮົົນຫີ່ມັນຕົ້ແບບຂັ້ນຕອນເດີຍວະນີຜົວພັນກ່ອນກາຣໃຊ້ຫີ່ມັນຕົ້ມີກຳລົງໄກຮ່າງຄລ້າຍກັບເນື້ອພັນກ່ອນກາຣໄວຣົມື່ງໃນເຊລີ່-ເອທີ່ເຮົົນຫີ່ມັນຕົ້ພານາວີຢ່ເອຟ 2.0

สรุป

การยึดติดกับพันของเซลฟ์-แอดไฮด์ริกเรซินซีเมนต์มีประสิทธิภาพດ້ວຍກວ່າກາຣຢືດຕິດຂອງເຊລີ່-ເອທີ່ເຮົົນຫີ່ມັນຕົ້ຜົລິກັນທີພານາວີຢ່ເອຟ 2.0 ສ່ວນເຊລີ່-ແວດີ້ຫີ່ຟເຮົົນຫີ່ມັນຕົ້ທີ່ນີ້ນຳມາທຸດສອບທຸກຜົລິກັນທີ່ມີປະສິທິກົກພົມໃນກາຣຢືດຕິດກັບເຄລື່ອບພັນທີ່ໄມ້ແຕກຕ່າງກັນ ແຕ່ມີຄວາມແຕກຕ່າງກັນໃນກາຣຢືດຕິດກັບເນື້ອພັນ ໂດຍມັດຕິລິກ්ສປປຣິນມີປະສິທິກົກພົມໃນກາຣຢືດຕິດກັບເນື້ອພັນຕໍ່າທີ່ສຸດເນື່ອເຖິງກັບຫີ່ມັນຕົ້ອື່ນທີ່ນຳມາທຸດສອບ

กิตติกรรมประกาศ

คณะผู้วิจัยขอขอบคุณ อาจารย์ภาควิชาทันตกรรมหัดถอดการ
คณะทันตแพทยศาสตร์ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย อาจารย์
ไฟพรรณ พิพรยานนท์ และเจ้าหน้าที่ศูนย์วิจัยทันตวัสดุศาสตร์
คณะทันตแพทยศาสตร์ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย งานวิจัยนี้
ได้รับทุนสนับสนุนจาก ทุนอุดหนุนวิทยานิพนธ์สำหรับนิสิต
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

เอกสารอ้างอิง

1. Jayasooriya PR, Pereira PN, Nikaido T, Tagami J. Efficacy of a resin coating on bond strengths of resin cement to dentin. *J Esthet Restor Dent.* 2003;15(2):105-13; discussion 13.
2. Al-Assaf K, Chakmakchi M, Palaghias G, Karanika-Kouma A, Eliades G. Interfacial characteristics of adhesive luting resins and composites with dentine. *Dent Mater.* 2007;23(7):829-39.
3. Taira Y, Shimoda M, Abe K, Soeno K, Atsuta M. Bond strength between four luting systems and enamel modified with phosphoric acid. *Dent Mater.* 2005;24(4):583-7.
4. Chang JC, Hart DA, Estey AW, Chan JT. Tensile bond strengths of five luting agents to two CAD-CAM restorative materials and enamel. *J Prosthet Dent.* 2003;90(1):18-23.
5. Abo-Hamar SE, Hiller KA, Jung H, Federlin M, Friedl KH, Schmalz G. Bond strength of a new universal self-adhesive resin luting cement to dentin and enamel. *Clin Oral Investig.* 2005;9(3):161-7.
6. Hikita K, Van Meerbeek B, De Munck J, Ikeda T, Van Landuyt K, Maida T, et al. Bonding effectiveness of adhesive luting agents to enamel and dentin. *Dent Mater.* 2007;23(1):71-80.
7. De Munck J, Vargas M, Van Landuyt K, Hikita K, Lambrechts P, Van Meerbeek B. Bonding of an auto-adhesive luting material to enamel and dentin. *Dent Mater.* 2004;20(10):963-71.
8. Siegel SC, von Fraunhofer JA. Dental burs--what bur for which application? A survey of dental schools. *J Prosthodont.* 1999;8(4):258-63.
9. Salvio LA, Correr-Sobrinho L, Consani S, Sinhoreti MA, de Goes MF, Knowles JC. Effect of water storage and surface treatments on the tensile bond strength of IPS Empress 2 ceramic. *J Prosthodont.* 2007;16(3):192-9.
10. Piwowarczyk A, Lauer HC, Sorensen JA. Microlleakage of various cementing agents for full cast crowns. *Dent Mater.* 2005;21(5):445-53.
11. Goracci C, Cury AH, Cantoro A, Papacchini F, Tay FR, Ferrari M. Microtensile bond strength and interfacial properties of self-etching and self-adhesive resin cements used to lute composite onlays under different seating forces. *J Adhes Dent.* 2006;8(5):327-35.
12. Trajtenberg CP, Powers JM. Bond strengths of repaired laboratory composites using three surface treatments and three primers. *Am J Dent.* 2004;17(2):123-6.
13. Yoshioka M, Yoshida Y, Inoue S, Lambrechts P, Vanherle G, Nomura Y, et al. Adhesion/decalcification mechanisms of acid interactions with human hard tissues. *J Biomed Mater Res.* 2002;59(1):56-62.
14. Moszner N, Salz U, Zimmermann J. Chemical aspects of self-etching enamel-dentin adhesives: a systematic review. *Dent Mater.* 2005;21(10):895-910.
15. Suh BI, Feng L, Pashley DH, Tay FR. Factors contributing to the incompatibility between simplified-step adhesives and chemically-cured or dual-cured composites. Part III. Effect of acidic resin monomers. *J Adhes Dent.* 2003;5(4):267-82.
16. Han L, Okamoto A, Fukushima M, Okiji T. Evaluation of physical properties and surface degradation of self-adhesive resin cements. *Dent Mater.* 2007;26(6):906-14.

17. Saskauskaitė E, Tam LE, McComb D. Flexural strength, elastic modulus, and pH profile of self-etch resin luting cements. *J Prosthodont.* 2008;17(4):262-8.
18. Mazzitelli C, Monticelli F, Osorio R, Casucci A, Toledano M, Ferrari M. Effect of simulated pulpal pressure on self-adhesive cements bonding to dentin. *Dent Mater.* 2008. doi:10.1016/j.dental.2008.01.005.

Microtensile bond strength of self-adhesive resin cements to enamel or dentin

Yuttana Khuwuttayakorn D.D.S.¹

Chaiwat Maneenut D.D.S., MDSc., Ph.D.²

¹Graduate Student, Department of Operative Dentistry, Faculty of Dentistry, Chulalongkorn University

²Department of Operative Dentistry, Faculty of Dentistry, Chulalongkorn University

Abstract

Objective To compare microtensile bond strength at enamel or dentin-resin interface of self-etch resin cements.

Material and methods Enamel or dentin surface of human third molars were flattened using a high-speed diamond bur. Resin composite blocks (Filtex Z350) were bonded to tooth surface using a self-etch resin cement (Panavia F 2.0) and three self adhesive resin cements (Rely X U100, Maxcem and Multilink Sprint). The specimens were stored for 24 hours in distilled water at 37°C, the specimens were sectioned into hourglass shape and tested for µTBS testing at a cross-head speed of 1 mm/min. Mean bond strength were analyzed with One-way ANOVA, Tamhane Multiple Comparison and Independent Sample *t*-test ($\alpha=0.05$).

Results Mean bond strength to enamel of Panavia F 2.0 was significantly higher than those of Rely X U100, Maxcem and Multilink Sprint. The bond strength to dentin of Panavia F 2.0 was not significantly different from that of Maxcem but significantly higher than those of Rely X U100 and Multilink Sprint. Multilink Sprint showed the lowest bond strength to dentin. The bond strength to enamel and dentin of Panavia F 2.0 and Maxcem were comparable. Meanwhile, higher bond strengths to enamel than to dentin of Rely X U100 and Multilink Sprint were noticed.

Conclusion The bonding effectiveness of self-adhesive resin cements to enamel and dentin is lower than that of a self-etch resin cement. Self adhesive resin cements showed no difference in bond strength to enamel but vice versa in dentin.

(CU Dent J. 2008;31:201-12)

Key words: dentin; enamel; microtensile bond strength; self adhesive resin cement