

บทที่ 5

สรุปผลการวิจัย อภิปรายผลและข้อเสนอแนะ

วิจารณ์สุดยอดกรณีและวิธีการทดลอง

การใช้กรดเป็นขั้นตอนแรกในระบบการยึดติดที่นิยมอย่างแพร่หลาย ถึงแม้ว่าจะทำให้เนื้อพันเกิดเป็นดีมินเนอรัลไพร์เดนท์ที่มีความทนแรงดึงและความแข็ง (stiffness) ลดลงก็ตาม แต่ก็ทำให้เกิดซ่องว่างระหว่างเส้นใยคอลลาเจนให้เรซินสามารถแทรกซึมเข้าไปยึดติดได้ (Pashley และคณะ, 1993) ในกระบวนการนี้ต้องการทดสอบค่าความทนแรงดึงของไอบริடีช์เดนท์ที่นิยม เนื่องจากไอบริดหรือนำไปเป็นความรู้พื้นฐานในการผลิตวัสดุบุรณะพันที่มีลักษณะใกล้เคียงกับพัน เป็นกระบวนการที่มีเรซินแทรกเข้าไปห่อหุ้มเส้นใยคอลลาเจนทั้งชิ้น เพื่อปรับปูนคุณภาพของชิ้นไอบริดหรือนำไปเป็นความรู้พื้นฐานในการผลิตวัสดุบุรณะพันที่มีลักษณะใกล้เคียงกับพัน เนื่องจากกระบวนการใช้กรด 10-3 และฟอร์เมตาเอ็มเอ็มเอทีบีเรซิน เป็นที่นิยมแพร่หลายกันมานาน จึงเลือกใช้ระบบดังกล่าว โดยเบรียบเทียบการใช้กรด 10-3 และ 1-1 ซึ่งปกติในทางคลินิกใช้เวลา เนื้อพันประมาณ 10 วินาที ทำให้เกิดเป็นชิ้นของดีมินเนอรัลไพร์เดนท์ลึก 3-5 ไมครอน และ 1 ไมครอน ตามลำดับ (Piemjai และ Nakabayashi, 2001) ในการทดลองนี้ต้องการให้เนื้อพันหนา 1 มิลลิเมตร หรือ 1000 ไมครอน เกิดเป็นชิ้นดีมินเนอรัลไพร์เดนท์ที่นิ่งชิ้น จำเป็นต้องใช้ระยะเวลา ในการเชื่อมเนื้อพันนานมากขึ้น ความเข้มข้นของกรดที่แตกต่างกันมีผลให้ระยะเวลาในการเชื่อมเพื่อ กีดความหนาของชิ้นดีมินเนอรัลไพร์เดนท์ที่นิ่งทำกันนั้นนานแตกต่างกัน จากการศึกษานำร่อง พบว่ากรด 10-3 ต้องใช้เวลาเช่นนาน 6 ชั่วโมงหรือ 360 นาที และกรด 1-1 เช่นนาน 60 ชั่วโมงหรือ 3600 นาที เห็นได้ว่ากรด 1-1 ซึ่งเป็นกรดที่อ่อนกว่าเมื่อเทียบจากอัตราเร็วในการละลายอนินทรีย์-สารเพื่อเกิดชิ้นดีมินเนอรัลไพร์เดนท์ที่นิ่งกว่า จำเป็นต้องใช้ระยะเวลาในการเชื่อนานกว่าถึง 10 เท่า ชิ้นดีมินเนอรัลไพร์เดนท์ที่ได้จากการเชื่อมกรดทั้งสองกลุ่มจนไม่มีการเปลี่ยนแปลงน้ำหนัก ของชิ้นตัวอย่างแล้วนั้นอาจคงเหลือส่วนประกอบอนินทรีย์สารบางส่วน (ten Cate และคณะ, 1991)

การแทนที่น้ำด้วยโนโนเมอร์ ประกอบด้วยการใช้ฟอร์เมอร์ที่มีอะซีโตนเป็นส่วนประกอบ และการใช้เรซินโนโนเมอร์ ระบบที่ใช้ในการทดลองนี้เป็นระบบการเตรียมผิวพันชิ้น ซึ่งทำได้อย่าง สมบูรณ์แบบกว่าสภาพภายในช่องปาก เนื่องจากชิ้นตัวอย่างอยู่ในน้ำตลอดเวลา จึงจำเป็นต้องใช้ เวลานาน เพื่อให้สามารถกำจัดน้ำทั้งหมดและเรซินโนโนเมอร์แทรกซึมเข้าแทนที่ได้ทั่วทั้งชิ้น รวม ทั้งชิ้นดีมินเนอรัลไพร์เดนท์ที่ทดลองนั้นมีความหนาถึง 1000 ไมครอน จึงจำเป็นต้องใช้เวลาใน การเชื่อมเนื้อพันนานขึ้นด้วย ระยะเวลาที่ใช้ในการทดลองนี้ คือ เช่นในฟอร์เมตา 5 เปอร์เซ็นต์

ในอะซีโตนนาน 48 ชั่วโมง เพื่อป้องกันการทาร์พ์เมอร์ที่เข้ากับน้ำได้ในทางคลินิก เพื่อให้อะซีโตนในส่วนของไพร์เมอร์ช่วยระเหยน้ำออกไปได้หมด และแข็งในเรซินไมโนเมอร์ คือ ส่วนเหลวของเรซินซีเมนต์ชนิดซูเปอร์บอนด์ ซีแอนด์บี ซึ่งประกอบด้วย โพร์เมต้า 5 เปอร์เซ็นต์ในเมธิลเมทาคริเลต 95 เปอร์เซ็นต์ (4-META/MMA) นาน 48 ชั่วโมง เพื่อกำจัดอะซีโตนที่ตกค้างอยู่ โดยอาศัยหลักการแพร่ผ่าน (diffusion) ของของเหลวจากบริเวณที่มีความเข้มข้นสูงไปยังบริเวณที่มีความเข้มข้นต่ำ คือ อะซีโตนที่มีมากกว่า ภายในชิ้นเดินไมโนรัลไรซ์เดนท์นี่จะแพร่ผ่านออกนอกชิ้นตัวอย่าง ในขณะเดียวกันเรซินไมโนเมอร์ภายนอกก็แพร่ผ่านเข้าในชิ้นตัวอย่างแทนที่ อย่างไรก็ตามระยะเวลาที่ใช้นี้อาจไม่ใช่เวลาที่เหมาะสมที่สุด แต่ก็สามารถยืนยันได้จากการตรวจสอบด้วยกล้องจุลทรรศน์ อิเลคโทรอนแบบส่องกราดว่า ชิ้นไอบริเดิร์ดเดนท์นี่ที่ได้นั้น เรซินสามารถแทรกซึมเข้าไปถึงส่วนกลางของชิ้นตัวอย่าง

ภายหลังการเชื่อมตัวอย่างในเรซินไมโนเมอร์แล้ว เมื่อต้องการกระตุ้นให้เกิดปฏิกิริยาการก่อตัวโดยไตรเอ็นบิวทิลไบเรน (TBBO) จำเป็นต้องเติมส่วนผสมของเรซินซีเมนต์ชนิดซูเปอร์บอนด์ ซีแอนด์บี หรือโพลีเมธิลเมทาคริเลต (PMMA) ร่วมด้วย เนื่องจากในกรณีที่ไม่มีโพลีเมธิลเมทาคริเลตนั้นไอบริเดิร์ดเดนท์นี่จะแข็งตัวได้เมดี ถึงแม้ว่าโพลีเมธิลเมทาคริเลตจะแทรกผ่านเข้าไปในชิ้นเดินไมโนรัลไรซ์เดนท์นี่ได้เพียงเล็กน้อยก็ตาม แต่ก็เป็นส่วนสำคัญอย่างยิ่งที่ช่วยเร่งปฏิกิริยาการเกิดพอลิเมอร์ของเรซิน (Sano และคณะ, 1995)

แบบพิมพ์ที่ใช้ทำจากโพลีเทตระฟลูอโรมีธีลีน (polytetrafluoroethylene, PTFE) เนื่องจากเป็นวัสดุที่ไม่ยึดติดกับเรซินซีเมนต์ที่ใช้ และไม่มีผลต่อปฏิกิริยาการเกิดพอลิเมอร์ของเรซิน

วิจารณ์ผลการทดลอง

เนื้อพื้นมีส่วนประกอบแตกต่างกัน ไม่เหมือนกันทั้งชิ้น (heterogeneous) ความแตกต่างของตำแหน่งและความลึกของเนื้อพื้นทำให้ความแข็งแรงแตกต่างกัน (Craig และคณะ, 1959 ; Kinney และคณะ, 1999) นอกจากนี้แนวของห่อเนื้อพื้นที่ทำกับแรงดึงก็ส่งผลต่อค่าความทนแรงดึงด้วย (Inoue และคณะ, 2000 ; Lertchirakarn และคณะ, 2001) การศึกษาค่าความทนแรงดึงของเนื้อพื้นซึ่งมีวิธีการทดลองแตกต่างกันหลายเรื่อง ได้แก่ การศึกษาของ Inoue และคณะ (2000) ใช้วิธีทดสอบชิ้นงานรูปดัมบ์เบลล์ ได้ค่าความทนแรงดึงของเนื้อพื้นว่าเมื่อแนวแรงดึงตั้งฉากกับห่อเนื้อพื้น 72.8 ± 11.1 เมกะปานาล และแนวแรงดึงขนานกับห่อเนื้อพื้น 42.8 ± 4.33 เมกะปานาล การศึกษาของ Bowen และ Rodriguez (1962) ใช้วิธีทดสอบชิ้นงานรูปดัมบ์เบลล์ ได้ค่าความทนแรงดึงของเนื้อพื้นว่า 58.61 ± 11.72 เมกะปานาล การศึกษาของ Lertchirakarn และ

คณะ (2001) ใช้วิธีทดสอบชั้นงานรูปดัมบ์เบลล์ ได้ค่าความทนแรงดึงของเนื้อพันมนุษย์บริเวณรากพัน เมื่อแนวแรงดึงตั้งฉากกับท่อเนื้อพัน 60.3 ± 9.1 เมกะบาร์ascal และแนวแรงดึงขานานกับท่อเนื้อพัน 36.7 ± 8.7 เมกะบาร์ascal การศึกษาของ Sano, Cuicchi และคณะ (1994) ได้ค่าความทนแรงดึงของเนื้อพันมนุษย์ 104 ± 28 เมกะบาร์ascal เนื่องจากการศึกษาของ Sano, Cuicchi และคณะ (1994) ใช้วิธีการทดสอบความทนแรงดึงระดับจุลภาค พื้นที่ตัดขวางมีขนาดเล็กมาก ดังนั้นชิ้นตัวอย่างขนาดเล็กในตำแหน่งที่แข็งแรงกว่า เช่น เนื้อพันบริเวณใกล้เคลือบพัน มีค่าความทนแรงดึงสูงกว่าเนื้อพันบริเวณใกล้โพรงประสาทพัน จึงไม่สามารถเป็นตัวแทนของกลุ่มควบคุม คือเนื้อพันวัวเท่ากับ 73.62 ± 10.78 ใช้วิธีการทดสอบรูปดัมบ์เบลล์ แนวแรงดึงตามแนวแกนพันซึ่งจากการตรวจดูด้วยกล้องจุลทรรศน์อิเลคตรอนแบบส่องกราดพบท่อเนื้อพันในแนวตั้งฉากและขานานกับแนวแรงดึง โดยชิ้นตัวอย่างคือเนื้อพันส่วนกลางที่ห่างจากโพรงประสาทพันประมาณ 0.5 มิลลิเมตร มีพื้นที่ตัดขวางของเนื้อพันบริเวณแคบสุด 3 ตารางมิลลิเมตร มากกว่าการศึกษาของ Sano, Cuicchi และคณะ (1994) ถึง 12 เท่า หรือประมาณ 50 เปอร์เซ็นต์ของความหนาเนื้อพันในแนวใกล้แก้มใกล้ลิ้นของพัน เพื่อใช้เป็นตัวแทนของกลุ่มเนื้อพันวัว

เมื่อพิจารณาขนาดของกรดที่ใช้ปรับสภาพเนื้อพันวัว พบร่วมกับค่าเฉลี่ยความทนแรงดึงของไฮบริเด็ดเงินที่ผ่านการปรับสภาพเนื้อพันด้วยกรด $10-3$ เป็นเวลา 6 ชั่วโมง และกรด $1-1$ เป็นเวลา 60 ชั่วโมง ไม่แตกต่างกันอย่างมีนัยสำคัญทางสถิติ ที่ระดับนัยสำคัญ 0.05 เมื่อเทียบกับการศึกษาค่าความทนแรงดึงยึดในทางคลินิก โดยใช้กรด $10-3$ และกรด $1-1$ ปรับสภาพเนื้อพันในกรณีเตรียมผิวพันแบบชิ้น พบร่วมกับการใช้กรดหั้งสองชนิดปรับสภาพเนื้อพันเป็นเวลา 10 วินาทีเท่ากัน ร่วมกับการใช้ฟอร์เมตาเอ็มเอ็มเอทีบีเรชิน ให้ค่าความทนแรงดึงยึดกับเนื้อพันแตกต่างกันคือ การใช้กรด $1-1$ โดยเตรียมผิวพันแบบชิ้น ให้ค่าความทนแรงดึงยึดกับเนื้อพันสูงมาก ประมาณ 40 เมกะบาร์ascal เมื่อเทียบกับการใช้กรด $10-3$ ซึ่งให้ค่าความทนแรงดึงยึดเมื่อเตรียมผิวพันแบบแห้ง 18.1 ± 1.7 เมกะบาร์ascal และเตรียมผิวพันแบบชิ้น 18.9 ± 8.1 เมกะบาร์ascal ค่าส่วนเบี่ยงเบนมาตรฐานที่สูงของการเตรียมผิวพันแบบชิ้นแสดงให้เห็นว่าการควบคุมความชื้นของดีมินเนอรัลไวร์เดนทีนให้เหมาะสมต่อการแทรกซึมของเรชินในทางคลินิกนั้นยากกว่าการเตรียมผิวพันแบบแห้ง (Nakabayashi และ Hiranuma, 2000) นอกจากนี้การแตกหักของชิ้นตัวอย่างที่ใช้กรด $1-1$ เกิดขึ้นในชิ้นเนื้อพันและเรชินโดยไม่เกิดในชิ้นของไฮบริเด็ดเงินทีน ส่วน $10-3$ เกิดการแตกหักในชิ้นเรชินเท่านั้น ทั้งนี้อาจเป็นผลจากการใช้กรด $1-1$ ซึ่งเป็นกรดที่อ่อนกว่า มีผลทำให้เกิดชั้นดีมินเนอรัลไวร์เดนทีนที่บางกว่า 1 ไมครอน เมื่อเทียบกับ 3 ไมครอนของกรด $10-3$ ทำให้การระเหยน้ำและการแทรกซึมของเรชินไปยังจุดต่างๆ ได้ทั่วถึงและสมบูรณ์มากกว่า เมื่อเทียบกับการใช้กรด $10-3$ (Piemjai และ Nakabayashi, 2001) ผลของการทดลองนี้พบว่าการใช้กรด

10-3 และ 1-1 ให้ค่าความทนแรงดึงของไอบริడ์เดนที่นิ่มแตกต่างกัน คือประมาณ 40 เมกะ-ปานาสคลา แสดงว่า ความเข้มข้นของกรดหั้งสองชนิดที่แตกต่างกัน ไม่มีผลให้เกิดความแตกต่างของคุณสมบัติของไอบริడ์เดนที่นิ่ม ดังนั้นการใช้กรด 10-3 และคงสภาวะดีมินเนอรัลไพร์เดนที่นิ่ม ถ้าสามารถทำให้เกิดไอบริడ์เซชันด้วยเรซินที่สมบูรณ์ ย่อมทำให้ค่าความทนแรงดึงสูงกว่า การเตรียมดีมินเนอรัลไพร์เดนที่นิ่มแบบแห้ง ส่วนการใช้กรด 1-1 และคงสภาวะดีมินเนอรัลไพร์เดนที่นิ่มที่ชื้นในการทดลองนี้ ได้ค่าความทนแรงดึงของไอบริಡ์เดนที่นิ่ม 38.28 ± 4.53 เมกะปานาสคลา ซึ่งเมื่อเปรียบเทียบกับงานวิจัยก่อนหน้านี้ คือการศึกษาของ Piemjai และ Nakabayashi (2001) ได้ค่าความทนแรงดึงขึ้นของกรด 1-1 คือ 42.9 ± 3.3 เมกะปานาสคลา และการแตกหักของชิ้นตัวอย่างเกิดขึ้นในเนื้อพันและเรซินโดยไม่เกิดในชั้นไอบริಡ์เดนที่นิ่ม แสดงว่าค่าความทนแรงดึงของไอบริಡ์เดนที่นิ่มค่าสูงกว่า 42.9 ± 3.3 เมกะปานาสคลา ทั้งนี้อาจเนื่องมาจากระยะเวลาในการแข็ง化 ของกรด 1-1 ของการทดลองนี้นานมาก คือ 60 ชั่วโมง อาจมีผลต่อสภาวะของเส้นใยคออลเจนที่ไม่ได้ถูกห่อหุ้มด้วยเรซิน ซึ่งสามารถถูกลายได้ด้วยน้ำ (Kiyomura, 1987) ส่งผลให้ค่าความทนแรงดึงของไอบริಡ์เดนที่นิ่มแนวโน้มต่ำลง นอกจากนี้ความหนาที่มากขึ้นของชั้นดีมินเนอรัลไพร์เดนที่นิ่ม (1000 ไมครอน) ย่อมทำให้การแทรกซึมของเรซินเข้าไปตามช่องว่างขนาดเล็กได้ทั่วถึงค่อนข้างลำบากกว่าชั้นดีมินเนอรัลไพร์เดนที่บาน (1 ไมครอน) อนึ่งกรด 1-1 เป็นกรดอ่อน การปรับสภาพเนื้อพันด้วยเวลาเพียง 10 วินาที (Piemjai และ Nakabayashi, 2001) อาจไม่สามารถละลายส่วนของอนินทรียสารทั้งหมดได้ ดังนั้นไอบริಡ์เดนที่นิ่มเกิดขึ้นจึงมีส่วนผสมของอนินทรียสารมากกว่า ส่งผลให้ค่าความทนแรงดึงสูงกว่าในการทดลองนี้

เมื่อพิจารณาค่าเฉลี่ยความทนแรงดึงของไอบริಡ์เดนที่กับการศึกษาอื่นๆ พบว่า จากการทดลองนี้ไอบริಡ์เดนที่นิ่มที่มีเรซินซีเมนต์ชนิดซูเปอร์บอนด์ซีเอนด์บีเข้าไปทดแทน มีค่าเฉลี่ยความทนแรงดึง ต่ำกว่ากลุ่มนี้อีกฟันวัวอย่างมีนัยสำคัญทางสถิติ ที่ระดับนัยสำคัญ 0.05 แตกต่างจากการศึกษาของ Sano และคณะ (1995) ซึ่งได้ค่าเฉลี่ยความทนแรงดึงของไอบริಡ์เดนที่นิ่มเรซินซีเมนต์ชนิดซูเปอร์บอนด์ซีเอนด์บี เข้าไปทดแทน 117.6 ± 12.2 เมกะปานาสคลา มากกว่า ความทนแรงดึงของกลุ่มนี้อีกฟันแต่ไม่แตกต่างกันอย่างมีนัยสำคัญทางสถิติ ที่ระดับนัยสำคัญ 0.05 ทั้งนี้อาจเป็นเพราะวิธีการทดลองที่แตกต่างกัน ทั้งชนิดของกรดและระยะเวลาที่แข็ง化 ชนิดของไพรเมอร์ที่เข้าไปแทนที่น้ำและระยะเวลาที่แข็งไพรเมอร์ รวมทั้งขนาดและวิธีการทดสอบของชิ้นตัวอย่างที่แตกต่างกันดังอธิบายไว้ข้างต้น ทำให้ค่าที่ได้แตกต่างกัน

เมื่อพิจารณาพื้นผิวน้ำตัดบริเวณที่หักของชิ้นตัวอย่าง พบว่า กลุ่มไอบริಡ์เดนที่นิ่มทั้งสองกลุ่มนี้ชั้นของเรซินซีเมนต์ล้อมรอบส่วนที่เป็นไอบริಡ์เดนที่นิ่ม แสดงว่า มีการหดตัวของชิ้นดีมินเนอรัลไพร์เดนที่นิ่มในระหว่างขั้นตอนการทดลอง ทำให้ชิ้นไอบริಡ์เดนที่นิ่มขนาดเล็กลงและมีเรซินซีเมนต์ล้อมรอบ อย่างไรก็ตามเรซินยังสามารถแทรกเข้าไปได้ถึงกึ่งกลางของชิ้นตัวอย่าง

จากผลของการตรวจด้วยกล้องจุลทรรศน์อิเลคตรอนแบบสองกราด แสดงว่าการใช้กรด 10-3 และ 1-1 ปรับสภาพเนื้อฟันร่วมกับการใช้ไฟร์เมต้าเอ็มเอ็มเอทีบีบีเรชิน สามารถเกิดการแทรกซึมของเรชินเข้าไปในเนื้อฟันได้ทั่วทั้งชิ้น ไม่เกิดชั้นของคลอลาเจนที่สูญเสียครอบซีอะป่าไทท์และไม่มีเรชินห่อหุ้ม (Uninfiltrated demineralized dentin) ซึ่งเป็นส่วนที่อ่อนแอก ทำให้ค่าความแข็งแรง และความคงทนของวัสดุลดลง (Walshaw และ McComb, 1995 ; Kato และ Nakabayashi, 1998)

การตรวจพื้นผิวน้ำตัดบริเวณที่หักของชิ้นไอบริดีซ์เดนทิน พบร่วมกับการแตกหักตามแนวท่อเนื้อฟัน ทำให้เห็นบริเวณรอยต่อระหว่างเรซินภายในท่อ กับผนังท่อเนื้อฟัน แสดงว่าการยึดระหว่างเรซินภายในท่อ กับผนังท่อเนื้อฟันไม่ดี น่าจะมีจุดบกพร่องหรือช่องว่างเกิดขึ้น สอดคล้องกับลักษณะพื้นผิวขัดเรียบของไอบริดีซ์เดนทิน ที่พบว่ามีเรซินเข้าไปอยู่ในท่อในลักษณะที่เกือบกลืนเป็นเนื้อเดียวกับผนังท่อเนื้อฟัน แต่ยังคงเห็นช่องว่างระหว่างเรซินกับผนังท่อเนื้อฟันในบางตำแหน่ง คาดว่าจะเกิดจากการกดตัวของปฏิกิริยาการเกิดพอลิเมอร์ของเรซินภายในท่อเนื้อฟัน (Tay และคณะ, 1994 ; Walshaw และ McComb, 1995) หรือ มีน้ำหลงเหลืออยู่ภายในท่อเนื้อฟัน (Walshaw และ McComb, 1995) หรือ มีสารบางอย่างขัดขวางการเขื่อมยึดระหว่างเรซินในท่อเนื้อฟันกับผนังท่อเนื้อฟัน เช่น สารประกอบโปรตีนที่ไม่ใช่คอลลาเจน ได้แก่ ไกลโคสามิโนไพลแคน (glycosaminoglycan) โปรตีโไพลแคน (proteoglycan) ซึ่งเกิดขึ้นภายหลังการใช้กรดปรับสภาพเนื้อฟัน (Ten Cate และคณะ, 1991 ; Titley และคณะ, 1995 ; Oyarzun และคณะ, 2000) อย่างไรก็ตาม เมื่อตรวจดูลักษณะพื้นผิวขัดเรียบบางตำแหน่ง พบว่าเรซินภายในท่อกลืนเป็นเนื้อเดียวกับผนังท่อเนื้อฟัน

ค่าเฉลี่ยความหนาแน่นดึงของวัสดุบุรณะเรซินคอมโพสิตชนิดพี60 ในการทดลองนี้มีค่าสูงที่สุด คือ 79.79 ± 10.64 เมกะปascal ใกล้เคียงกับข้อมูลจากบริษัทผู้ผลิต (3M) ซึ่งวัดค่าความแข็งแรงได้โดยเมทัลเทนไชล์ (diametral tensile strength) ได้ 80 เมกะปascal มีค่าไม่แตกต่างจากเนื้อพันธุ์อย่างมีนัยสำคัญทางสถิติ ที่ระดับนัยสำคัญ 0.05 น่าจะเป็นวัสดุที่นำมาใช้ได้ในคลินิกเมื่อพิจารณาในแง่ค่าความหนาแน่นดึงของวัสดุ ส่วนวัสดุบุรณะเรซินคอมโพสิตชนิดเมท้าฟิล ไม่มีข้อมูลจากบริษัทผู้ผลิต ค่าเฉลี่ยความหนาแน่นดึงที่ได้จากการทดลองนี้มีค่า 47.40 ± 6.94 เมกะปascal ต่ำกว่าวัสดุบุรณะเรซินคอมโพสิตชนิดพี60 อย่างมีนัยสำคัญทางสถิติ ที่ระดับนัยสำคัญ 0.05 เมื่อพิจารณาส่วนประกอบของวัสดุทั้งสองชนิดพบว่า วัสดุบุรณะเรซินคอมโพสิตชนิดพี60 มีวัสดุอัดแทรกเป็นเซอร์โคเนียมซิลิเกา 83 เปอร์เซ็นต์โดยน้ำหนักหรือ 61 เปอร์เซ็นต์โดยปริมาตร และมีเรซินเมทริกซ์ส่วนใหญ่เป็นบิสเจลีเมมเอ ในขณะที่วัสดุบุรณะเรซินคอมโพสิตชนิดเมท้าฟิลมีวัสดุอัดแทรกส่วนใหญ่เป็นอินทรียสาร คือ ที่เอ็มพีทีอยู่ 40 เปอร์เซ็นต์โดยน้ำหนักหรือ 37 เปอร์เซ็นต์โดยปริมาตร และคงลักษณะเดิมซิลิเกาอยู่ 26 เปอร์เซ็นต์โดยน้ำหนักหรือ 17 เมกกรัมต์

โดยปริมาตร และมีเรซินเมทริกซ์ส่วนใหญ่เป็นยูดีเอ็มเอ เห็นได้ว่าวัสดุบุรณะเรซินคอมโพลิตทั้งสองชนิดมีส่วนประกอบทั้งสัดส่วน ชนิดของวัสดุอัดแทรกและเรซินเมทริกซ์ที่แตกต่างกัน ผลให้ค่าความหนาแน่นดึงของวัสดุบุรณะเรซินคอมโพลิตทั้งสองชนิดแตกต่างกัน

การตรวจพื้นผิวน้ำตัดบริเวณที่หักของวัสดุบุรณะเรซินคอมโพลิตชนิดพี60 พบร่วมกับลักษณะเป็นเนื้อดียกันทั้งชิ้น มีรอยการหลุดของวัสดุอัดแทรกออกจากเรซินเมทริกซ์ ในขณะที่วัสดุบุรณะเรซินคอมโพลิตชนิดเมทาฟิล ไม่พบรอยการหลุดของวัสดุอัดแทรก น่าจะเป็นผลมาจากการแตกต่างของส่วนประกอบของวัสดุทั้งสองชิ้นเดียวกัน คือ วัสดุบุรณะเรซินคอมโพลิตชนิด เมทาฟิล มีวัสดุอัดแทรกที่เอ็มพีที่เป็นอนิทริยสาร สามารถเกิดพันธะเคมีที่แข็งแรงกับเรซินเมทริกซ์ ทำให้ป้องกันการหลุดของวัสดุอัดแทรกได้ดี (Suzuki และคณะ, 1996) เมื่อเทียบกับวัสดุบุรณะเรซินคอมโพลิตชนิดพี60 ซึ่งมีวัสดุอัดแทรกเป็นอนิทริยสารอยู่บนหลุมออกจากเรซินเมทริกซ์ได้ง่าย เนื่องจากภาระระหว่างวัสดุอัดแทรกลับเรซินเมทริกซ์เกิดจากพันธะเคมีเลนเท่านั้น (Anusavice, 1996) จากผลดังกล่าวคาดว่าวัสดุบุรณะเรซินคอมโพลิตชนิดเมทาฟิลมีคุณสมบัติในเรื่องการด้านการสึกกร่อนสูงกว่าวัสดุบุรณะเรซินคอมโพลิตชนิดพี60 อย่างไรก็ตามจากข้อดีของวัสดุบุรณะเรซินคอมโพลิตที่แตกต่างกัน จึงเป็นทางเลือกให้หันตัวไปใช้วัสดุบุรณะให้เหมาะสมกับความต้องการ

เมื่อพิจารณาลักษณะการแตกหักของชิ้นตัวอย่าง ทุกกลุ่มมีการแตกหักบริเวณส่วนกลาง ซึ่งเป็นบริเวณที่แคบที่สุดของชิ้นตัวอย่าง แสดงว่ามีการกระจายแรงที่เหมาะสมทำให้เกิดการแตกหักบริเวณดังกล่าว และพบว่าชิ้นตัวอย่างไอบริడิซ์เดนทีนทั้งสองกลุ่ม เมื่อนำไปทดสอบความหนาแน่นดึง จะได้กราฟแสดงค่าแรงสูงสุดที่ทำให้กลุ่มไอบริಡิซ์เดนทีนแตกหักที่มีความชันของกราฟน้อย (รูปที่ 31-32) แสดงว่าเป็นกลุ่มตัวอย่างที่มีค่ามอดุลส์สภาวะยึดหยุ่นต่ำกว่ากลุ่มอื่นๆ น่าจะเป็นผลจากคุณสมบัติของชนิดเรซินที่ใช้และอนิทริยสาร คือ ร่างແหคออลลาเจน ทำให้กลุ่มตัวอย่าง มีความยึดหยุ่นมาก เนื่องจากเรซินซีเมนต์ชนิดซูเปอร์บอนด์ ซีแอนด์บี มีโพลีเมธิลเมทาคริเลต เป็นส่วนประกอบซึ่งเป็นโพลิเมอร์แบบเส้นตรง (linear polymer) จึงมีความยึดหยุ่นมากกว่ากลุ่มวัสดุบุรณะเรซินคอมโพลิตที่มีบีสจีเอ็มเอหรือยูดีเอ็มเอ เป็นส่วนประกอบ ซึ่งเป็นโพลิเมอร์แบบตาข่าย (cross-linked polymer) รวมทั้งร่างແหคออลลาเจนในชิ้นไอบริಡิซ์เดนทีนเป็นโพลีเปปไทด์ที่มีความยึดหยุ่น ความแตกต่างของลักษณะโครงสร้างโมเลกุลดังกล่าวทำให้กลุ่มตัวอย่างมีค่ามอดุลส์สภาวะยึดหยุ่นแตกต่างกัน

เมื่อพิจารณาค่าเฉลี่ยความหนาแน่นดึงของไอบริಡิซ์เดนทีน กับวัสดุบุรณะเรซินคอมโพลิต ชนิดเมทาฟิล ในการทดลองนี้ พบร่วมกับไอบริಡิซ์เดนทีนทั้งสองกลุ่มมีค่าเฉลี่ยความหนาแน่นดึง ไม่แตกต่างจากวัสดุบุรณะเรซินคอมโพลิตชนิดเมทาฟิล อย่างมีนัยสำคัญทางสถิติ ที่ระดับนัยสำคัญ 0.05 เมื่อพิจารณาส่วนประกอบของทั้งสองกลุ่ม พบร่วมกับไอบริಡิซ์เดนทีนและวัสดุบุรณะเรซิน

คอมโพสิตชนิดเมทาฟิล มีลักษณะของส่วนประกอบไกล์เดียงกัน คือ ส่วนใหญ่เป็นอินทรียสาร มีหัวเรซินเมทริกซ์และอินทรียสารช่วยเสริมความแข็งแรง โดยไอบริไดซ์เดนท์มีเส้นใยคอลลาเจน ลักษณะเป็นร่างเหลี่ยมกับเรซินเมทริกซ์ที่เป็นโพลีเมธิลเมราคิเลต และวัสดุบูรณะเรซินคอมโพสิตชนิดเมทาฟิล มีวัสดุอัดแทรกที่เอ็มพีที่เป็นอินทรียสารกระจาดอยู่ทั่วไปในเรซินเมทริกซ์ที่เป็นยูดี-เอ็มเอ ถึงแม้ว่าโพลีเมธิลเมราคิเลตมีค่าความหนาแนงดึงต่ำกว่าyuดี-เอ็มเอ แต่ลักษณะของคอลลาเจนที่เป็นร่างเหลี่ยมจะเสริมความแข็งแรงได้มากกว่าวัสดุอัดแทรกที่เอ็มพีที่กระจาดอยู่ รวมทั้งการเชื่อมยึดระหว่างคอลลาเจนกับโพลีเมธิลเมราคิเลตที่ดี ซึ่งสังเกตได้โดยไม่เห็นการแยกชั้นระหว่างคอลลาเจนกับเรซิน เมื่อตรวจดูพื้นผิวที่หักของกลุ่มไอบริไดซ์เดนท์ที่ด้วยกล้องจุลทรรศน์อิเลคทรอนแบบส่องกราด กำลังขยาย 7500 เท่า

ควรมีการศึกษาเพิ่มเติมเพื่อหาวิธีการป้องปุ่นคุณภาพของไอบริไดซ์เดนท์ที่ให้ดียิ่งขึ้น เนื่องจากไอบริไดซ์เดนท์ที่สมบูรณ์มีข้อดีหลายประการ ทั้งในเรื่องการยึดติดกับเนื้อฟันและเคลือบฟัน (Arao และ Nakabayashi, 1997 ; Nakabayashi และคณะ, 1998) การป้องกันการร้าวซึมตามขอบวัสดุ (Nakabayashi, 1992 ; Nakabayashi และคณะ, 1991) ซึ่งส่งผลให้ไม่เกิดปัญหาและที่สำคัญคือเป็นชีววัสดุที่มีองค์ประกอบไกล์เดียงกับฟันมาก ทำให้มีความแข็งแรงและความยึดหยุ่นไกล์เดียงกับฟัน น่าจะนำมาใช้เป็นวัสดุบูรณะฟันได้เป็นอย่างดี รวมทั้งควรมีการศึกษาคุณสมบัติทางกลอื่นๆ ต่อไปในอนาคต

ศูนย์วิทยทรัพยากร อุปกรณ์มหावิทยาลัย

สรุปผลการวิจัย

ค่าความทันเรցดึงของไอบริไดซ์เดนทีนที่ผ่านการปรับสภาพเนื้อฟันด้วยกรด 10-3 เป็นเวลา 6 ชั่วโมง และ กรด 1-1 เป็นเวลา 60 ชั่วโมง มีค่าไม่แตกต่างกันทางสถิติ ที่ระดับนัยสำคัญ 0.05 คุณสมบัติของไอบริไดซ์เดนทีนที่ได้นั้นขึ้นอยู่กับความเข้มข้นของกรด ระยะเวลาในการแข็ง化และปริมาณเรซินที่แทรกซึมเข้าไป ค่าความทันเรցดึงของไอบริไดซ์เดนทีนทั้งสองกลุ่มนี้ค่าไม่แตกต่างกับวัสดุบูรณะเรซินคอมโพสิตชนิดเมทาฟิล ที่มีวัสดุอัดแทรกอินทรีย์เป็นส่วนประกอบหลัก และค่าความทันเรցดึงของวัสดุบูรณะเรซินคอมโพสิตชนิดพี60 ที่มีวัสดุอัดแทรกอินทรีย์เป็นส่วนประกอบหลักมีค่าไม่แตกต่างกับเนื้อฟันวัว ที่ระดับนัยสำคัญ 0.05

เมื่อตรวจดูด้วยกล้องจุลทรรศน์อิเลคตรอนแบบสองกราด พบร่องรอยที่แสดงว่าลักษณะโครงสร้างไอบริไดซ์เดนทีนที่เกิดขึ้นส่วนใหญ่มีเรซินอยู่เต็มท่อเนื้อฟันและระหว่างท่อเนื้อฟัน แสดงว่าเรซินสามารถแทรกเข้าไปได้ทั่วทั้งชิ้นตัวอย่าง ลักษณะเรซินในท่อมีแนวโน้มที่จะเกิดการแตกหักบริเวณรอยต่อระหว่างเรซินในท่อและผนังท่อเนื้อฟัน และพบว่าวัสดุบูรณะเรซินคอมโพสิตชนิดพี60 มีรอยการหลุดของวัสดุอัดแทรกอินทรีย์จากเรซินเมทริกซ์ ในขณะที่วัสดุบูรณะเรซินคอมโพสิตชนิดเมทาฟิล ซึ่งมีวัสดุอัดแทรกอินทรีย์เป็นส่วนประกอบหลัก ไม่มีรอยการหลุดดังกล่าว แสดงว่าวัสดุอัดแทรกอินทรีย์สามารถยึดติดกับเรซินเมทริกซ์ได้ดีกว่า วัสดุอัดแทรกอินทรีย์

ค่าความทันเรցดึงของกลุ่มไอบริไดซ์เดนทีนและวัสดุบูรณะเรซินคอมโพสิตชนิดเมทาฟิล ซึ่งมีส่วนประกอบหลักเป็นอินทรีย์สาร มีค่าต่ำกว่า วัสดุบูรณะเรซินคอมโพสิตชนิดพี60 และกลุ่มนี้ฟันวัว ซึ่งมีส่วนประกอบหลักเป็นอินทรีย์สาร

ศูนย์วิทยทรัพยากร
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย