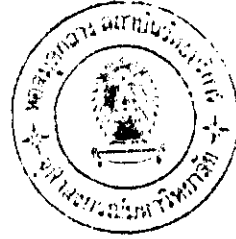


บทที่ 1

บทนำ



ความเป็นมาและความสำคัญของปัญหา

การให้การรักษาในทางทันตกรรมมีวัตถุประสงค์เพื่อที่จะบูรณะฟันธรรมชาติ และอวัยวะในช่องปากที่เกิดการเปลี่ยนแปลง หรือเกิดการสูญเสียอันเนื่องมาจาก ภาวะการเสื่อมสภาพตามธรรมชาติ ภาวะของโรค หรืออุบัติเหตุ ให้กลับมาสู่สภาวะปกติทั้งในแง่ ความสวยงาม รูปร่าง และการทำหน้าที่ แนวคิดในการบูรณะซึ่งเป็นที่ต้องการอย่างยิ่งของทันตแพทย์ก็คือ เมื่อมีการสูญเสียฟันธรรมชาติไป ทันตแพทย์จะพยายามหาวิธีการนำซี่ฟันที่มีรูปร่างและขนาดเท่ากับฟันธรรมชาติที่สูญหายไป กลับมาใส่ในบริเวณดังกล่าว แล้วผู้ป่วยสามารถใช้ฟันซี่นั้นได้เหมือนฟันธรรมชาติ(กาญจพงศ์ วงศ์ไทย,2539) ซึ่งในอดีตได้มีความพยายามในลักษณะดังกล่าว ดังปรากฏในหลักฐานที่บันทึกไว้(Marziani,1954)แต่ก็ไม่ประสบความสำเร็จ จึงได้มีการค้นคว้าหาวิธีการรักษาอื่นๆ เช่น การใส่ฟันปลอมแบบติดแน่นที่ต้องอาศัยฟันธรรมชาติที่อยู่ข้างเคียงกับช่องว่างเป็นหลักยึดสำหรับฟันปลอม หรือการใส่ฟันปลอมแบบถอดได้ซึ่งใช้ฟันธรรมชาติ และหรือสันเหงือกเป็นตัวรองรับฟันปลอม แต่วิธีการเหล่านี้เมื่อติดตามผลระยะยาวมักพบว่าจะสูญเสียฟันที่เป็นหลักยึด หรือมีการยุบตัวของสันเหงือก ประกอบกับถ้าหากมีการสูญเสียฟันธรรมชาติไปเป็นจำนวนมาก การบูรณะโดยวิธีการทางทันตกรรมต่างๆ ไปอาจมีความยุ่งยากเพิ่มขึ้น ด้วยเหตุนี้จึงได้มีการทดลองและวิจัยเพื่อหาวิธีการที่จะใส่ฟันปลอมทดแทนฟันที่หายไปโดยไม่ต้องอาศัยฟันธรรมชาติข้างเคียง ซึ่งพบว่าการใช้รากเทียมเพื่อทำการยึดติดแก่ฟันปลอมเป็นวิธีการรักษาอย่างหนึ่งที่ได้มีการยอมรับทั่วโลก(กาญจพงศ์ วงศ์ไทย,2539)

จากบันทึกหลักฐานทางประวัติศาสตร์พบว่าการใช้รากเทียมในทางทันตกรรมมีมานานกว่า100ปีแล้ว(Marziani,1954) แต่ไม่มีข้อกำหนดใดที่บ่งบอกว่าลักษณะเช่นใดที่ถือว่าการรักษาโดยรากเทียมประสบความสำเร็จ จนถึงปี ค.ศ.1978 ได้มีการประชุมเพื่อหาข้อกำหนดที่จะเป็นมาตรฐานที่บ่งบอกถึงความสำเร็จของการใช้รากเทียม(Harvard consensus development) โดยกำหนดว่าถ้าอัตราการการอยู่รอดของรากเทียมในช่องปาก(survival rate)มีค่าประมาณ 75% ในระยะเวลาติดตามผล 5ปี ถือว่าการใช้รากเทียมนั้นประสบความสำเร็จ ด้วยข้อกำหนดนี้พบว่าการใช้รากเทียมจากอดีตจนถึงปี ค.ศ.1970 มีอัตราความล้มเหลวถึง 50% (Salonenและคณะ, 1993)

ในปี ค.ศ. 1982 ได้มีการแนะนำรากเทียมระบบ Branemark ในที่ประชุมเกี่ยวกับรากเทียมที่โตรอนโต ประเทศแคนาดา(Sone,1989) ซึ่งกล่าวถึงการยึดติดระหว่างตัวรากเทียมกับกระดูกในลักษณะ“Osseointegration” และจากการติดตามผลระยะยาวพบว่าความสำเร็จของการใช้รากเทียมที่ทำจากโลหะไททาเนียมมีอัตราค่อนข้างสูงมาก(Adellและคณะ,1981) จึงได้มีการปรับปรุงข้อกำหนดความสำเร็จในการใช้รากเทียมขึ้นใหม่ในปี ค.ศ.1982 ก็จะต้องมีอัตราการอยู่รอดของรากเทียมในช่องปากถึง 95%ในระยะเวลาติดตามผล 5ปี และ 80% ในระยะเวลาติดตามผล 10ปี(Saloneniและคณะ,1993) ดังนั้นตั้งแต่ปี ค.ศ.1982 เป็นต้นมา การใช้รากเทียมที่ทำมาจากโลหะไททาเนียม โลหะไททาเนียมผสม หรือเคลือบผิวด้วยไฮดรอกซีอะปาทิต (hydroxyapatite) จึงได้รับความนิยมนอย่างแพร่หลาย(Sone,1989)

แม้จะมีความเชื่อว่าการยึดติดระหว่างรากเทียมไททาเนียมกับกระดูกเป็นแบบ Osseointegration คือ ผิวรากเทียมยึดติดกับกระดูกโดยตรงโดยไม่มีเนื้อเยื่อใดคั่น (Branemark, Zarb, และ Albrektsson, 1985) แต่จากการตรวจรอยต่อระหว่างผิวรากเทียมกับกระดูกโดยละเอียด กลับพบว่า มิได้มีการสัมผัสโดยตรงระหว่างผิวรากเทียมกับกระดูกทั้งหมด แต่มีการสัมผัสโดยตรงเพียงประมาณ 50% เท่านั้น และเมื่อใช้เครื่องมือที่มีขีดความสามารถสูงๆ (micro radiographic assesment) ตรวจ พบว่าบริเวณที่มีการสัมผัสโดยตรงจริงๆ มีเพียง 23.6 +/- 5.4% เท่านั้น ในขณะที่ 25.3 +/- 2.5% มีชั้นไกลโคโปรตีน (glycoprotein) คั่นระหว่างผิวรากเทียมกับกระดูกเป็นระยะทางที่น้อยกว่า 50 ไมโครเมตร ส่วนการยึดติดที่เหลือเป็นลักษณะ fibrointegration คือ มีเนื้อเยื่อไฟบรัส (fibrous) ยึดระหว่างผิวรากเทียมกับกระดูก (Stefflik, Parr, Sisk, Hanes และ Lake, 1992) ซึ่งลักษณะการสัมผัสเหล่านี้จะมีอัตราเล็กน้อยที่แตกต่างกัน ขึ้นกับองค์ประกอบทางคลินิกต่างๆ เช่น ลักษณะการผ่าตัดที่ไม่ก่อให้เกิดการบอบซ้ำ และไม่มีการปนเปื้อนเชื้อโรคหรือสารอื่นๆ และลักษณะแนวทางในการรอกการจับกันของกระดูกกับรากเทียม ซึ่งต้องไม่มีการเคลื่อนขยับของรากเทียม (ภาณุพงษ์ วงศ์ไทย, 2539)

จากการที่รากเทียมมีการยึดติดกับกระดูกต่างจากฟันธรรมชาติคือ ไม่มีเอ็นยึดปริทันต์ยึดระหว่างผิวรากเทียมกับกระดูก ทำให้รากเทียมแทบจะเคลื่อนตัวไม่ได้เลยเมื่อเทียบกับฟันธรรมชาติ ดังรายงานการทดลองของ Picton และคณะ (1974) ที่กล่าวถึงการเคลื่อนขยับของรากเทียมชนิดใบมีดที่ทำจากโลหะไททาเนียม (titanium blade implant) ซึ่งฝังในกระดูกลิงมานาน 9 เดือน โดยใช้แรงผลัก 3 นิวตัน พบว่าขยับได้เพียง 4 ไมโครเมตร และจากการทดลองของ Fenton และคณะ (1974) ซึ่งวัดการเคลื่อนขยับของรากเทียมแบบเกลียวที่ทำจากโลหะไททาเนียม

(screw titanium implant) ที่ฝังเป็นเวลา 3 ปี โดยการใช้แรง 4.89 นิวตันหลักในแนวระนาบ พบว่า รากเทียมขยับเพียง 10 ไมโครเมตร ในขณะที่ฟันธรรมชาติเคลื่อนขยับตัวได้ถึง 47 ไมโครเมตร และจากการวัดการเคลื่อนขยับตัวของรากเทียมที่ทำจากโลหะไททาเนียมในช่องปากในการ ทดลองของ Sekine และคณะ (1986) พบว่ารากเทียมเคลื่อนขยับได้เพียง 17-66 ไมโครเมตร ในขณะที่ฟันธรรมชาติสามารถเคลื่อนขยับได้ถึง 100 ไมโครเมตร ดังนั้นฟันปลอมแบบติดแน่นที่ ประดิษฐ์ขึ้นเพื่อนำมายึดกับรากเทียมโดยการใช้สกรูจึงต้องมีความแนบสนิทพอดีกับตัวราก เทียม (passive fit) (Tan และคณะ, 1993; Uludamar และ Leung, 1996; Ma, Nicholls และ Rubenstein, 1997; Assif, Marshak และ Schmidt, 1996; Goll, 1991; Carr, 1992; Spector, Donovan และ Nicholl, 1990; Liou และคณะ, 1993) เพื่อให้การกระจายแรงบดเคี้ยว (occlusal load) และ แรงบิดกั้น (torquing stress) ที่ถ่ายทอดลงสู่ตัวรากเทียมและกระดูกเป็นไปได้อย่างสม่ำเสมอ (Isa และ Hobkirk, 1995)

ในกรณีที่ยึดฟันปลอมแบบติดแน่นที่ไม่มีความแนบสนิทกับตัวรากเทียมด้วยสกรู จะก่อให้เกิดแรงเค้นสะสมบนตัวรากเทียมและตัวหลัก (abutment) ถ้าหากร่วมกับแรงบดเคี้ยวจะทำให้ เกิดกระจายแรงที่ไม่สม่ำเสมอบนส่วนประกอบต่างๆของรากเทียมและกระดูกรอบๆรากเทียม ซึ่งจะนำไปสู่การหลวมของสกรูตัวหลัก สกรูตัวหลักค้อยอด (coping screw) การแตกหักของ ส่วนประกอบต่างๆของฟันปลอม เช่น สกรู โครงโลหะของฟันปลอม การหักของตัวรากเทียม การละลายตัวของกระดูก และสูญเสียการยึดติดของตัวรากเทียมกับกระดูกได้ (Jansen, Conrads และ Richter, 1997; Isa และ Hobkirk, 1995; Assif, Marshak และ Schmidt, 1996) จากการทดลอง ของ Mellington และคณะ (1992) พบว่าแม้ช่องว่างระหว่างโครงโลหะของฟันปลอมกับตัวหลัก ของตัวรากเทียมมีเพียง 6 ไมโครเมตร ก็สามารถก่อให้เกิดแรงเค้นสะสมบนตัวรากเทียมได้ ซึ่ง การทดลองของ Isa และ Hobkirk (1995) ก็ให้ผลคล้ายคลึงกัน และเมื่อศึกษาในรายละเอียดพบว่า ระดับแรงเค้นสะสมนี้จะขึ้นกับ ขนาด รูปร่างและตำแหน่งของความไม่แนบสนิท ระยะระหว่าง ตัวรากเทียมแต่ละตัว และขนาด รูปร่าง ความแข็งเกร็ง (stiffness) ของโครงโลหะ (Mellington, Harton และ Leung, 1995) จากประสบการณ์ของ Goll (1991) พบว่าโครงโลหะของฟันปลอมทั้ง ปากที่ยึดติดกับรากเทียมด้วยสกรู (full reconstruction) มีความคลาดเคลื่อนของความแนบสนิท ระหว่างโครงโลหะของฟันปลอมกับตัวหลักได้ถึง 25% ซึ่งอาจก่อให้เกิดผลเสียต่อตัวรากเทียม ส่วนฟันปลอม และกระดูกที่รองรับรากเทียมได้

เมื่อพิจารณาการประดิษฐ์ฟันปลอมเพื่อนำมายึดกับรากเทียมนั้น พบว่าขบวนการและ ขั้นตอนจะต่างไปจากการประดิษฐ์ฟันปลอมติดแน่นทั่วไป กล่าวคือ ในการพิมพ์ปากเพื่อทำ

ฟันปลอมแบบติดแน่นจะสามารถพิมพ์ฟันหลักที่ผ่านการกรอแต่งแล้วได้โดยตรง แล้วจึงนำไปเทแบบจำลองเพื่อใช้เป็นต้นแบบในการประดิษฐ์ฟันปลอมแบบติดแน่น ในขณะที่การพิมพ์ปากเพื่อบันทึกตำแหน่งตัวรากเทียมก่อนนำไปประดิษฐ์ฟันปลอมนั้น ไม่ได้พิมพ์ตัวรากเทียมโดยตรงแต่จะมีการนำตัวต่อยอดถ่ายทอด(impression coping)มายึดติดกับตัวรากเทียมแล้วจึงทำการพิมพ์ ซึ่งตัวต่อยอดถ่ายทอดจะเป็นตัวถ่ายทอดตำแหน่งของตัวรากเทียมจากภายในช่องปากไปสู่แบบจำลอง ดังนั้นตัวต่อยอดถ่ายทอดต้องมีความสัมพันธ์ที่แน่นเข้ากับตัวรากเทียมจึงจะได้แบบจำลองที่มีความเที่ยงตรงด้วย ซึ่งสามารถแบ่งการพิมพ์ปากเพื่อบันทึกตำแหน่งตัวรากเทียมตามลักษณะการยึดติดของตัวต่อยอดถ่ายทอดในวัสดุพิมพ์ปากได้ 2 วิธี (Assif, Marsahki และ Nisson, 1994; Goll, 1991) ดังนี้

1) วิธีพิมพ์โดยตรง(direct technique)

วิธีการนี้ใช้ตัวต่อยอดถ่ายทอดโดยตรง(direct transfer coping)ยึดติดกับตัวรากเทียมในช่องปากด้วยสกรูซึ่งแยกออกได้ ภายหลังจากพิมพ์ปากและวัสดุพิมพ์แข็งตัวจึงคลายสกรูออกเมื่อตั้งแบบพิมพ์ออกจากช่องปาก ตัวต่อยอดถ่ายทอดโดยตรงจะติดมากับแบบพิมพ์ ซึ่งตัวต่อยอดนี้จะถ่ายทอดตำแหน่งตัวรากเทียม โดยมีตัวรากเทียมจำลอง(implant body analog) หรือส่วนตัวรากเทียมและตัวหลักจำลอง(abutment analog) มาเชื่อมกับตัวต่อยอดถ่ายทอดก่อนนำไปเทแบบจำลอง

2) วิธีการพิมพ์โดยอ้อม(indirect technique)

วิธีการนี้ใช้ตัวต่อยอดถ่ายทอดโดยอ้อม(indirect transfer coping)ยึดติดกับตัวรากเทียมด้วยสกรูซึ่งติดกับตัวต่อยอดโดยอ้อม ภายหลังจากพิมพ์ปากและตั้งแบบพิมพ์ออกจากช่องปาก ตัวต่อยอดถ่ายทอดโดยอ้อมยังคงติดกับตัวรากเทียมในช่องปาก ต้องคลายสกรูเพื่อนำตัวต่อยอดถ่ายทอดโดยอ้อมออกมาเชื่อมกับตัวรากเทียมจำลอง แล้วนำส่วนประกอบนี้กลับไปใส่ในรอยพิมพ์ก่อนเทแบบจำลอง

จากการศึกษาของSpectorและคณะ(1990) เกี่ยวกับความเที่ยงตรงของเทคนิคการพิมพ์ปากเพื่อบันทึกตำแหน่งตัวรากเทียม 3 แบบ พบว่าความคลาดเคลื่อนของตัวหลักจำลอง(transfer abutment replica)ในแบบจำลองมีค่า 20-180 ไมโครเมตร ซึ่งผู้ทดลองกล่าวถึงสาเหตุของความคลาดเคลื่อนเกิดจากขั้นตอนต่างๆในการถ่ายทอดตำแหน่งของตัวรากเทียม เริ่มตั้งแต่การขันสกรูเพื่อยึดตัวต่อยอดถ่ายทอดเข้ากับตัวรากเทียมก่อนการพิมพ์ปาก และการนำตัวต่อยอดถ่ายทอดมายึดติดกับส่วนตัวรากเทียมและตัวหลักจำลองภายหลังจากการพิมพ์รากเทียมเสร็จแล้ว ซึ่งพบความคลาดเคลื่อนที่เกิดในแนวตั้งมีค่า 1.5 ไมโครเมตร เมื่อรวมกับความคลาดเคลื่อนในขั้นตอนต่อไปที่เกิดขึ้นในคลินิกและในห้องปฏิบัติการจะทำให้มีค่าสูงขึ้น ส่วนPhillip,

Nicholl และRubenstien (1994) ได้ศึกษาถึงความเที่ยงตรงของการใช้ตัวต่อยึดถ่ายทอด 3 ชนิด เพื่อถ่ายทอดตำแหน่งตัวรากเทียมพบว่า ความคลาดเคลื่อนของตำแหน่งของตัวหลักที่ได้จากทั้ง 3 วิธีมีค่า 22-104 ไมโครเมตร ในขณะที่Humphries, Yaman และBleom(1990) พบความคลาดเคลื่อนของตำแหน่งตัวรากเทียมจำลองในแบบจำลองที่ได้จากการพิมพ์รากเทียมที่แตกต่างกัน 3 วิธีมีค่า 50-100 ไมโครเมตร ซึ่งความคลาดเคลื่อนที่เกิดในขั้นตอนนี้อาจจะเกิดได้จากหลายสาเหตุเช่น การขาดความแม่นยำในการยึดตัวต่อยึดถ่ายทอดกับตัวรากเทียมและตัวรากเทียมจำลอง การขาดความเที่ยงตรงของเทคนิคการพิมพ์ปากในแต่ละวิธี ซึ่งจากการทดลองต่างๆจนถึงขณะนี้ไม่สามารถยืนยันได้อย่างชัดเจนว่า วิธีการพิมพ์ปากเพื่อบันทึกลงตำแหน่งตัวรากเทียมแบบใดให้ความเที่ยงตรงมากที่สุด(Spector, Donovan และ Nicholl, 1990; Carr, 1991, 1992; Humphries และคณะ, 1991; Assif และคณะ, 1992; Assif, Mashak และ Schmitt, 1996) ดังนั้นสิ่งที่ควรพิจารณาเกี่ยวกับสาเหตุของความคลาดเคลื่อนก็คือ การขาดความแม่นยำในการยึดตัวต่อยึดถ่ายทอดกับตัวรากเทียม และตัวรากเทียมจำลอง ซึ่งMa, Nicholls และRubenstien(1997) พบความคลาดเคลื่อนในแนวระนาบจากการนำส่วนประกอบต่างๆของรากเทียมระบบ Branemark มายึดติดกันตามขั้นตอนต่างๆในการพิมพ์ปากและการสร้างแบบจำลอง โดยความคลาดเคลื่อนระหว่างตัวต่อยึดถ่ายทอดกับตัวหลักมีค่า 31.9 ไมโครเมตร และระหว่างตัวต่อยึดถ่ายทอดกับส่วนตัวรากเทียมและตัวหลักจำลองมีค่า 51.7 ไมโครเมตร เมื่อรวมค่าความคลาดเคลื่อนทั้งสองแล้วมีค่าอยู่ในช่วงเดียวกับค่าความคลาดเคลื่อนที่ได้จากการทดลองของ Spector (1990)

ภายหลังจากได้แบบจำลองที่มีตัวรากเทียมจำลองติดอยู่ จะนำตัวหลักมายึดกับตัวรากเทียมจำลองนี้ด้วยการใช้สกรูยึด แล้วจึงประดิษฐ์ฟันปลอมบนตัวหลักอีกทอดหนึ่ง เมื่อได้ฟันปลอมแล้วจะนำตัวหลักนี้ไปยึดกับตัวรากเทียมในช่องปาก จากนั้นทำการยึดฟันปลอมกับตัวหลักอีกทีหนึ่งซึ่งการยึดทำได้หลายวิธี เช่น โดยการใช้สกรูยึด เรียกว่า ฟันปลอมติดแน่นที่สามารถถอดได้โดยทันตแพทย์(fixed retrievable implant prosthesis) หรือโดยการใช้ซีเมนต์ยึด เรียกว่า ฟันปลอมติดแน่นด้วยซีเมนต์(fixed cemented implant prosthesis) ซึ่งขั้นตอนการนำตัวหลักมายึดติดกับตัวรากเทียมจำลองและตัวรากเทียมนั้น สามารถก่อให้เกิดความคลาดเคลื่อนของความแนบสนิท อันเนื่องมาจากความไม่เข้ากันของส่วนประกอบเหล่านี้ได้ Binon และคณะ (1992) พบช่องว่างระหว่างรอยต่อของตัวหลักและตัวรากเทียมมีค่า 20-49 ไมโครเมตรเมื่อใช้ส่วนประกอบของรากเทียมระบบเดียวกัน และมีค่า 21-66 ไมโครเมตรเมื่อใช้ส่วนประกอบต่างระบบกัน ส่วน Jansen, Conrad และ Richter(1997) พบว่าช่องว่างระหว่างตัวหลักกับตัวรากเทียม 13 ระบบมีค่าน้อยกว่า 10 ไมโครเมตร แต่อย่างไรก็ตามเชื้อแบคทีเรียสามารถเล็ดรอดผ่านรอยต่อ

นี้ไปยังด้านในของตัวรากเทียม ภายในเวลาเพียง 2 สัปดาห์ ซึ่งเป็นการยืนยันผลการตรวจพบเชื้อแบคทีเรียบริเวณภายในตัวรากเทียมระบบ Branemark โดย Hertel และ Richter (1988) การที่มีเชื้อแบคทีเรียสะสมตรงบริเวณรอยต่อนี้หาก ร่วมกับการที่ผู้ป่วยทำความสะอาดได้ไม่ดีพอ จะก่อให้เกิดการอักเสบของเนื้อเยื่ออ่อนรอบๆ รากเทียมได้ ซึ่งสอดคล้องกับการติดตามผลการรักษาด้วยรากเทียมของ Tolman และ Laney (1992) ที่พบว่า การอักเสบของเนื้อเยื่ออ่อนเป็นปัญหาที่พบมากที่สุด

นอกจากการตรวจพบความคลาดเคลื่อนในแนวตั้งแล้ว ยังพบว่ามีความคลาดเคลื่อนในแนวระนาบระหว่างส่วนประกอบต่างๆ ของรากเทียมที่นำมายึดกันด้วย Mai และ คณะ (1997) พบความคลาดเคลื่อนในแนวระนาบระหว่างตัวหลักต่อยอด กับ ตัวหลักระบบ Branemark มีค่า 23.1 ไมโครเมตร และระหว่างตัวหลักต่อยอดนี้กับตัวหลักจำลองมีค่า 37.1 ไมโครเมตร ซึ่งต่างกันอย่างมีนัยสำคัญ แสดงให้เห็นว่า ฟินปลอมที่ยึดติดกับตัวหลักต่อยอดที่ได้ประดิษฐ์ให้แนบสนิทกับตัวหลักจำลองในห้องปฏิบัติการ อาจจะไม่แนบสนิทกับตัวหลักในช่องปากได้ เพราะค่าความคลาดเคลื่อนในแนวระนาบระหว่างตัวหลักต่อยอดกับตัวหลักจำลองมากกว่าระหว่างตัวหลักต่อยอดกับตัวหลัก ส่วน Binon (1995) พบความคลาดเคลื่อนในแนวระนาบของตัวหลักกับตัวรากเทียมชนิดช่วงต่อภายนอกหกเหลี่ยม (external hexagonal extension) 13 ระบบที่เรียกว่า ความอิสระของการหมุน (rotational freedom) ซึ่งมีค่าน้อยที่สุด 4 องศาเมื่อใช้ตัวหลักกับตัวรากเทียมระบบเดียวกัน และมีค่า 3.5 องศาเมื่อใช้ส่วนประกอบต่างระบบกัน จะเห็นได้ว่าเมื่อนำตัวหลักมายึดติดกับตัวรากเทียมจำลองและตัวรากเทียม สามารถก่อให้เกิดความคลาดเคลื่อนได้ทั้งในแนวระนาบและแนวตั้ง ถ้าหากความคลาดเคลื่อนนี้มีค่ามากจะทำให้ตำแหน่งตัวหลักที่สัมพันธ์กับตัวรากเทียมในช่องปาก แตกต่างจากตำแหน่งของตัวหลักที่สัมพันธ์กับตัวรากเทียมจำลอง ทำให้ตัวหลักไม่แนบสนิทกับตัวรากเทียม ในกรณีที่ประดิษฐ์ฟินปลอมบนรากเทียมหลายๆ ตัว ความคลาดเคลื่อนที่เกิดขึ้นจะเป็นผลรวมของความคลาดเคลื่อนที่เกิดในรากเทียมแต่ละตัว ดังนั้นเมื่อขันสกรูยึดฟินปลอมแบบติดแน่นนี้กับตัวรากเทียม จะก่อให้เกิดแรงเค้นสะสม และก่อให้เกิดผลเสียดังที่ได้กล่าวมาข้างต้น

ผลเสียที่สำคัญอีกประการหนึ่งของการไม่แนบสนิทระหว่างตัวหลักกับตัวรากเทียม ก็คือการเปลี่ยนแปลงตำแหน่งของด้านก้นของฟินปลอมในช่องปากที่ต่างไปจากตำแหน่งที่สร้างในห้องปฏิบัติการ ถ้าหากความแตกต่างนี้มีค่ามากกว่า 15 ไมโครเมตร ซึ่งเป็นระยะที่ผู้ป่วยที่ฝังรากเทียมสามารถแยกแยะได้ (Assif, 1992) จะก่อให้เกิดการสบฟันที่ไม่แนบสนิทและไม่สม่ำเสมอ ทำให้ผู้ป่วยบดเคี้ยวไม่สะดวกสบาย เกิดการกระจายแรงจากการบดเคี้ยวที่ไม่เหมาะสม

อาจก่อให้เกิดปัญหาต่อข้อต่อขากรรไกร ทำให้เกิดการหลวมของสกรูและการหักของสกรูของตัวหลักค้อยอด(Jemt,LindenและLekholm,1992) และเกิดการแตกหักของอะคริลิครซินบริเวณค้ำบนคิ้วของฟันปลอม(Bill Carlson และGunnar Carlson ,1994)

การที่ตัวหลักไม่แนบสนิทพอดีกับตัวรากเทียม นั้น Binon(1992)ได้ให้เหตุผลว่าเกิดจากความไม่เที่ยงตรงและความไม่คงที่ของการผลิตส่วนประกอบต่างๆในแต่ละครั้ง ซึ่งสอดคล้องกับความคิดเห็นของMaและคณะ(1997)ที่กล่าวว่า สาเหตุของความคลาดเคลื่อนอาจเนื่องมาจากความผันแปรของขนาด(dimentional variation)ของส่วนประกอบต่างๆ และความขรุขระของผิวสัมผัสของส่วนประกอบต่างๆของรากเทียมที่นำมาแนบยึดกัน การที่ความขรุขระของผิวสัมผัสมีผลต่อความแนบสนิท เนื่องมาจากส่วนที่ขรุขระจะป้องกันไม่ให้ผิวที่นำมายึดติดกันเกิดการแนบสนิทกันทุกๆจุด แม้ว่าผิวสัมผัสนั้นจะผ่านการขัดเรียบมาอย่างดีแล้วก็ตาม

Sorensen(1991)พบว่าเมื่อนำส่วนประกอบของรากเทียม 3ระบบ ซึ่งผิวสัมผัสผ่านการขัดเรียบอย่างดีมายึดติดกัน ช่องว่างระหว่างรอยต่อมีค่าเฉลี่ย 34-119ไมโครเมตร แสดงว่าการขัดเรียบผิวสัมผัสอย่างเดียวไม่ได้ทำให้เกิดความแนบสนิทที่มากที่สุด แต่มีปรากฏการณ์หนึ่งเรียกว่า “settling effect” ซึ่งมีผลต่อความแนบสนิทระหว่างผิวสัมผัส กล่าวคือ เมื่อทำการขันสกรูเพื่อทำให้ผิวโลหะแนบกัน จะทำให้เกิดการเสียดสีกันของส่วนที่ขรุขระ เกิดการสึก และการเปลี่ยนรูปถาวร(creep)ซึ่งจะดึงผิวที่อยู่ห่างกันเข้ามาชิดกันมากยิ่งขึ้น(Jorneusและคณะ, 1992) ดังนั้นถ้าหากทันตแพทย์และช่างทันตกรรมสามารถใช้ประโยชน์จากปรากฏการณ์นี้ โดยการขันและคลายสกรูของตัวหลักซ้ำหลายๆครั้งเพื่อให้ตัวหลักแนบสนิทกับตัวรากเทียมจำลองและตัวรากเทียมมากที่สุด หรือไม่เกิดการเปลี่ยนแปลงความแนบสนิทแล้ว จะทำให้ฟันปลอมที่ประดิษฐ์บนตัวรากเทียมจำลอง มีความแนบสนิทกับตัวรากเทียมในช่องปากมากที่สุด

ด้วยเหตุผลที่กล่าวมาแล้ว การวิจัยเพื่อศึกษาความสัมพันธ์ระหว่างจำนวนครั้งของการขันสกรูของตัวหลักซ้ำกับความแนบสนิทและการหมุนของตัวหลักบนตัวรากเทียมจำลองและตัวรากเทียมจึงมีความสำคัญ

สมมุติฐานการวิจัย

จำนวนครั้งของการขันสกรูของตัวหลักซ้ำมีความสัมพันธ์กับความแนบสนิท และการหมุนของตัวหลักบนตัวรากเทียมจำลองและตัวรากเทียม อย่างมีนัยสำคัญที่ระดับ $\alpha=0.05$

วัตถุประสงค์ของการวิจัย

1)หาความสัมพันธ์ของช่องว่างระหว่างรอยต่อของตัวหลักกับตัวรากเทียมจำลอง,ตัวหลักกับตัวรากเทียม กับ จำนวนครั้งของการขึ้นสกรูของตัวหลักว่าเป็นแบบใด เมื่อกำหนดปริมาณแรงขึ้นสกรู28.2นิวตัน/ซ.ม.

2)หาความสัมพันธ์ของระยะที่ตัวหลักหมุนบนตัวรากเทียมจำลอง,ตัวรากเทียม ตามแนวเส้นรอบวง กับ จำนวนครั้งของการขึ้นสกรูของตัวหลักว่าเป็นแบบใด เมื่อกำหนดปริมาณแรงขึ้นสกรู28.2นิวตัน/ซ.ม.

3)หาจำนวนครั้งของการขึ้นสกรูของตัวหลักที่ทำให้ไม่มีช่องว่างระหว่างรอยต่อของตัวหลักกับ ตัวรากเทียมจำลอง,ตัวหลักกับตัวรากเทียม เมื่อกำหนดปริมาณแรงขึ้นสกรู 28.2 นิวตัน/ซ.ม.

4)หาจำนวนครั้งของการขึ้นสกรูของตัวหลักที่ทำให้ระยะที่ตัวหลักหมุนบนตัวรากเทียมจำลอง,ตัวรากเทียมตามแนวเส้นรอบวงเริ่มคงที่ เมื่อกำหนดปริมาณแรงขึ้นสกรู 28.2 นิวตัน/ซ.ม.

ขอบเขตของการวิจัย

1.ศึกษาความสัมพันธ์ที่กล่าวมานี้เฉพาะในตัวหลักกับตัวรากเทียมจำลอง และตัวรากเทียมที่ฝังในแบบจำลองซึ่งทำมาจากพลาสติกชนิดที่ IV(Velmix , Kerr Manufacturing Co., Mich. U.S.A.)

2.เครื่องมือที่ใช้ขึ้นสกรูของตัวหลักในการทดลองนี้ ใช้ประแจควบคุมแรงบิดของบริษัท Calcitek(Calcitek,Carlsbad,CA)ซึ่งให้แรงขึ้นแน่นคงที่ 28.2นิวตัน/ซ.ม. โดยประแจควบคุมแรงบิดจะเกิดการหมุนอย่างอิสระปราศจากแรงต้านทานในทันที ที่แรงถึงระดับที่กำหนดไว้

3.ตัวรากเทียม ตัวรากเทียมจำลอง ตัวหลัก สกรูของตัวหลัก และตัวต่อยึดถ่ายทอดโดยตรงใช้ระบบ spline (Calcitek,Carlsbad,CA)โดยตัวรากเทียมและส่วนประกอบที่ใช้ในการทดลองมี 3ชุด ซึ่งมีรายละเอียดดังนี้

3.1ตัวรากเทียมเป็นชนิดแบบมีเกลียวซึ่งเป็นโลหะผสมไททานเนียมเกรดที่ IV(Binon, 1996)

3.2ตัวรากเทียมมีเส้นผ่าศูนย์กลาง 3.75ม.ม. และมีความยาว 13ม.ม.

3.3ผิวด้านบนของตัวรากเทียมจะประกอบด้วยฟันสปราย(spline teeth) 6ซี่ที่ขนานกันตั้งรูปที่ 1 โดยฟันแต่ละซี่มีขนาดความยาว 1ม.ม. ความสูง 1ม.ม. และความหนา 0.575ม.ม. และมีร่องสลับกับฟันแต่ละซี่ โดยร่องมีความกว้าง 0.505ม.ม. ความสูง 1ม.ม.และความลึก 0.575ม.ม. ซึ่งขอบด้านข้างของฟันและร่องจะทำมุมกัน 60องศา

3.4 ผิวด้านต่างของตัวหลักที่จะนำมาสวมกับตัวรากเทียมก็มีลักษณะพื้น 6 ชั้นต่อกัน ร่องซึ่งพื้นจะมีขนาดความกว้าง 0.47ม.ม. ความยาว 1ม.ม.และความหนา 0.45 ม.ม. โดยพื้นในตัวหลักจะสวมพอดีกับร่องในตัวรากเทียม

3.5 สกรูของตัวหลักทำจากโลหะผสมไททานเนียมเกรด V (Binon, 1996) มีความยาวก้านสกรู 5.5ม.ม. ขนาดเส้นผ่าศูนย์กลางของก้านสกรู 1.35ม.ม. เส้นผ่าศูนย์กลางใหญ่ของสกรูมีขนาด 1.85ม.ม. และมีความยาวของเกลียวสกรู 2.25ม.ม. ซึ่งประกอบด้วยเกลียวสกรู 6 เกลียว (ดังรูปที่ 2)

4. ในการวัดขนาดช่องว่างระหว่างรอยต่อของตัวหลัก กับ ตัวรากเทียมจำลอง และตัวรากเทียม จะวัดเฉพาะบริเวณที่เห็นขอบชัดเจนไม่มีการซ้อนทับของขอบทั้ง 2 ในกรณีที่ขอบมีรอยค้ำหนีขนาดใหญ่อันเนื่องจากการผลิต จะไม่นำมาคำนวณเพื่อหาค่าเฉลี่ยของช่องว่าง

5. ตัวแปรของการวิจัย แบ่งเป็น

5.1 ตัวแปรอิสระ (independent variables) ได้แก่ จำนวนครั้งของการขันสกรูของตัวหลักซ้ำ

5.2 ตัวแปรตาม (dependent variable) ได้แก่ ช่องว่างระหว่างรอยต่อของตัวหลักกับตัวรากเทียมจำลอง , ตัวรากเทียม ระยะที่ตัวหลักหมุนบนตัวรากเทียมจำลอง และตัวรากเทียม ตามแนวเส้นรอบวง



รูปที่ 1 แสดงรายละเอียดต่างๆของผิวด้านบนของตัวรากเทียมซึ่งประกอบด้วยพื้นสปรายและร่องสลับกัน (ขยาย 44 เท่า)



รูปที่ 2 แสดงรายละเอียดของตัวสกรูของตัวเหล็ก(ขยาย 30เท่า)

ประโยชน์ที่คาดว่าจะได้รับ

1)ทราบถึงจำนวนครั้งของการขันสกรูของตัวเหล็กที่เหมาะสม ซึ่งช่างเทคนิคควรขันสกรูยึดตัวเหล็กกับตัวรากเทียมจำลองก่อนที่จะประดิษฐ์ฟันปลอมบนตัวรากเทียมจำลอง และ จำนวนครั้งที่ทันตแพทย์ควรขันสกรูยึดตัวเหล็กกับตัวรากเทียม ขณะใส่ฟันปลอมในผู้ป่วย เพื่อทำให้เกิดความแน่นสนิระหว่างฟันปลอมกับตัวรากเทียมมากที่สุด

2)เป็นข้อมูลเบื้องต้นสำหรับบริษัทที่ผลิตรากเทียมในการขันสกรูของตัวเหล็กก่อนที่จำหน่ายสู่ท้องตลาด

สถาบันวิทยบริการ
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย