การออกแบบระบบการดามกระดูกสันหลังจากทางด้านหลังด้วย วิธีการมัลติออปเจคทีฟโทโปโลยีออฟติไมเซชัน Multi-Objective Topology Optimization for Posterior Fixation Device of Lumbar Spine

ชัญญาพันธ์ วิรุพห์ศรี¹* และ ไพรัช ตั้งพรประเสริฐ²

^{1,2}ภาควิชาวิศวกรรมเครื่องกล คณะวิศวกรรมศาสตร์ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย เขตปทุมวัน กรุงเทพฯ 10330 โทร 0-2218-6586 โทรสาร 0-2252-2889 *อีเมล์: juksanee.v@chula.ac.th

Chanyaphan Virulsri¹* and Pairat Tangpornprasert²

^{1,2}Department of Mechanical Engineering, Faculty of Engineering, Chulalongkorn University, Pathumwan, Bangkok 10330, Thailand, Tel: 0-2218-6586, Fax: 0-2252-2889, *E-mail: juksanee.v@chula.ac.th

บทคัดย่อ

ในปัจจุบันการดามกระดูกสันหลังอันเนื่องมาจากหมอนรองกระดูก เสื่อม (Degenerative Disc Disease) มักจะใช้วิธีการเชื่อมกระดูกสัน หลัง (Spinal fusion) แต่ปัญหาที่เกิดขึ้นหลังจากกระดูกติดกันแล้วคือ กระดูกจะยึดกันแข็งเกินไป ก่อให้เกิดความเค้นสูงมากและมีโอกาสสูงที่ จะทำให้หมอนรองกระดูกในท่อนที่ติดกันเกิดความเสื่อมต่อไป [1,2] ดังนั้นบทความนี้จึงนำเสนอแนวความคิดในการออกแบบระบบดาม กระดูกสันหลังจากทางด้านหลังที่สามารถเลียนแบบการเคลื่อนที่ของ ธรรมชาติ และมีความยืดหยุ่นมากกว่าหลักการยึดกระดูกสันหลังด้วย การเชื่อมกระดูกสันหลัง โดยหลักการที่นำเสนอจะใช้วิธีมัลติออฟเจค ที่พโทโปโลยีออฟติไมเซชันในการจำลองหารูปร่างของแผ่นดามกระดูก สันหลังจากทางด้านหลังที่สามารถเลียนแบบค่า Stiffness ในหลาย ทิศทางของหมอนรองกระดูกสันหลังธรรมชาติ ซึ่งในงานวิจัยนี้ได้นำ หลักการที่นำเสนอไปประยุกต์ใช้กับข้อมูล Stiffness ของกระดูกสันหลัง ของวัวที่ได้จากการทดลอง จากผลการคำนวณพบว่าได้รูปร่างของแผ่น ดามกระดูกจากทางด้านหลังที่ได้ค่า Stiffness ตรงกับค่าที่ได้จากการ ทดลองในหลายทิศทาง ซึ่งแนวคิดในการออกแบบแสดงให้เห็นว่าเป็น ประโยชน์ต่อการพัฒนาเป็นระบบดามกระดูกสันหลังสำหรับมนุษย์ ต่อไป

Abstract

Recently, in order to heal the problem of degenerative disc disease, the major approach is spinal fusion. Nevertheless, the spinal fusion causes the fixed spine too rigid, carrying high stress at levels adjacent to the level fused. This paper is to propose a new conceptual design of posterior fixation device that is more flexible with natural motion than spinal fusion concept. In this proposed concept, a multi-objective topology optimization is applied to simulate a shape and structure of a posterior plate that satisfy the stiffness of the removed intervertebral disc in many directions. In this paper, the proposed concept is applied for finding the shape of posterior plate, the stiffness of which conforms to the stiffness from the experiment data of cow's lumbar spine. From simulation results, the obtained design shape of the posterior plate has most of stiffness values close on the experimental stiffness. Therefore, the proposed conceptual design provides an effective scheme to be further developed for design of the fixation device for the human spine.

1. บทนำ

ภาวะหมอนรองกระดูกสันหลังเสื่อม นับเป็นปัญหาที่พบบ่อยที่สุด ในผู้ป่วยที่มีอาการปวดหลังเรื้อรัง โดยประมาณหนึ่งในสามของผู้ป่วย ของแผนกออร์โธปิดิกส์ทั่วโลกจะเป็นปัญหาที่เกี่ยวกับหมอนรองกระดูก สันหลังเสื่อม [3] การรักษาโดยทั่วไปมักใช้วิธีการเชื่อมกระดูกสันหลัง (Spinal fusion) [4] ดังแสดงในรูปที่ 1 ซึ่งทำให้สูญเสียการเคลื่อนไหว อย่างเป็นธรรมชาติของกระดูกสันหลังไป อย่างไรก็ตามในปัจจุบันได้มี การทำการรักษาด้วยวิธีการเปลี่ยนใส่หมอนรองกระดูกเทียม (Artificial Disc) [3] ซึ่งการรักษาด้วยวิธีการนี้สามารถช่วยให้เกิดการเคลื่อนไหว ได้เป็นธรรมชาติมากขึ้นหลังการผ่าตัด แต่การเปลี่ยนหมอนรองกระดูก เทียมจะต้องทำการผ่าตัดจากทางด้านหน้า (Anterior approach) ซึ่งมี รายงานว่าต้องอาศัยความเชี่ยวชาญจากแพทย์สูง และค่อนข้างเสี่ยงต่อ อันตรายในการทำการผ่าตัด เนื่องจากการผ่าตัดทางด้านหน้าต้องผ่าน เส้นเลือดใหญ่จากหัวใจ หากผ่าตัดผิดพลาดอาจทำให้เลือดออกมากจน เสียซีวิตได้ [5]

ME NETT 20th หน้าที่ 485 CST020

กระดูกที่ถูกเชื่อม แทนที่หมอนรอง กระดูกสันหลัง

รูปที่ 1: Spinal fusion method [4]



รูปที่ 2: Pure moment loading system

เพื่อลดปัญหาดังกล่าวในข้างต้น บทความนี้จึงนำเสนอ แนวความคิดในการออกแบบระบบตามกระดูกสันหลังจากทางด้านหลัง (Posterior approach) ที่ให้ค่า Stiffness ในหลาย ๆทิศทางใกล้เคียงกับ หมอนรองกระดูกธรรมชาติที่ถูกขูดออกไปให้ได้มากที่สุด โดยใน เบื้องต้นได้นำแนวความคิดในการออกแบบไปประยุกต์ใช้กับกระดูกสัน หลังของวัว บทความนี้เริ่มจากการอธิบายถึงการทดลองหาค่า stiffness ของ functional spinal unit (FSU) ของวัว จากนั้นเป็นการอธิบายถึง วิธีการมัลติออฟเจคทีพโทโปโลยีออฟติไมเซชัน ซึ่งพัฒนาขึ้นจากการ ทำ Interface ระหว่างโปรแกรมมัลติออฟเจคทีพ ออฟติไมเซชันที่ใช้ หลักการของ Genetic Algorithm ที่เขียนด้วยภาษา C และโปรแกรมไฟ ในต์เอลิเมนต์ ANSYS ดังอธิบายไว้ในบทความเดิมของคณะผู้วิจัย [6] ได้ถูกนำมาใช้ในการหารูปร่างที่เหมาะสมของแผ่นดามกระดูกสัน หลังจากทางด้านหลังเพื่อให้มีค่า stiffness เหมือนกับค่าที่ได้จากการ ทดลอง

2. วิธีการทดลอง

ในงานวิจัยนี้ได้ทำการทดลองเพื่อหาค่า stiffness ของ functional spinal unit (FSU) ของวัว (Holstein, อายุ 2 ปี) ในท่อนที่ L5/6 โดยใน การทดลองนี้ได้หล่อ polyester resin เข้ากับด้านบนและล่างของ FSU จากนั้นจึงนำผิวล่างของ polyester resin ไปยึดกับปากกาจับยึดชิ้นงาน และนำผิวบนไปยึดกับ loading jig ของระบบชุดทดลอง the pure moment loading system ดังแสดงในรูปที่ 2 จากนั้นได้ปักหมุด (pin) ลงบน polyester resin ที่ยึดติดกับ FSU ก่อนบนเพื่อเป็นการอ้างอิงถึง ดำแหน่งของมุมที่เปลี่ยนแปลงไปเมื่อ FSU ถูกภาระกระทำ โดยในการ ทดลองนี้ได้ใส่ couple moment ขนาด 10 Nm เพื่อกระทำกับ loading jig ในการคำนวณหาค่า stiffness ในทิศทางตามแนวแกนหมุน (axial rotation) และ ทิศทางเอียงซ้ายขวา (lateral bending) และใส่ couple moment ขนาด 5 Nm ในการทดลองเพื่อหาค่า stiffness ในทิศทางกัม เงย (flexion-extension bending) โดยค่าของ stiffness ในทิศทางต่าง ๆ นั้นหาได้จาก couple moment ที่ใส่หารด้วยมุมของหมุดที่เปลี่ยนแปลง ไป

3. วิธีการคำนวณ

ประเด็นหลักของแนวคิดในการออกแบบนี้คือการทำ simulation เพื่อคำนวณหารูปร่างที่เหมาะสมของแผ่นดามระบบดามกระดูกสัน หลังจากทางด้านหลังที่สามารถเลียนแบบค่า stiffness ในทุกๆ ทิศทาง ที่ได้จากการทดลองได้ โดยขั้นตอนของการคำนวณเริ่มต้นจากการสร้าง ไฟในต์เอลิเมนต์โมเดล หลังจากนั้นจึงเป็นขั้นตอนการทำมัลติออฟเจค ทีพโทโปโลยีออฟติไมเซชันดังกล่าวในหัวข้อย่อยต่อไป

3.1 ไฟไนต์เอลิเมนต์โมเดล

ภาพถ่าย CT Scan ของ Functional spinal unit (FSU) ของวัวใน ท่อนที่ L5/6 ของลูกวัวได้นำมาใช้ในการสร้างไฟในด์เอลิเมนด์โมเดล บนโปรแกรมไฟในด์เอลิเมนด์ ANSYS เวอร์ชัน 8.1 โดยใส่สกรูและ แผ่นดามกระดูกด้านหลังเข้าไป ดังแสดงในรูปที่ 3 และเอลิเมนด์ที่ใช้ใน การสร้างเป็นเอลิเมนต์ 8-nodes ใน 3 มิติ (8-nodes solid elements (solid45)) โดยมีจำนวนเอลิเมนต์ทั้งหมด 1221 เอลิเมนต์ และ 2160 nodes สำหรับโมเดลทั้งหมด ส่วนจำนวนเอลิเมนต์ของส่วนแผ่นดาม กระดูกด้านหลังที่จะใช้ในการทำโทโปโลยีออฟดิไมเซชันมี 192 เอลิ เมนต์ ในการวิเคราะห์ครั้งนี้ได้พิจารณาให้ FSU และสกรูเป็นวัตถุแข็ง เกร็ง (rigid body) และให้แผ่นดามกระดูกด้านกลัง (E = 5 Gpa, Poisson ratio = 0.4) เป็นวัสดุที่มีความยืดหยุ่นแบบอิลาสติก (linear elastic material) เพื่อลดเวลาในการคำนวณ



รูปที่ 3: Finite element model before performing topology optimization

ME NETT 20th หน้าที่ 486 CST020

3.2 มัลติออฟเจคทีพออฟติไมเซชันโดยใช้หลักการของ GA

Binary genetic algorithm (GA) เป็นวิธีการที่ช่วยในการทำออฟดิ ไมเซชันที่มีประสิทธิภาพ ซึ่งมีหลักการที่สามารถสร้างและเลือกสรร ดลอดจนปรับปรุงสายพันธ์ผ่านกระบวนการวิวัฒนาการที่เลียนแบบ หลักการเลือกในระบบพันธุกรรมของธรรมชาติ โดยหลักการของ GA จะดำเนินการผ่านขั้นตอนของการคัดเลือก (selection) การคลอสโอ เวอร์ (crossover) และมิวเตชัน (mutation) โดยทั่วไปเรามักจะเรียกตัว แปร (decision variables) ใน GA ว่าโครโมโซม (chromosomes) ซึ่ง แสดงได้ด้วยตัวแปรแบบไบนารี (binary strings) สำหรับ Binary genetic algorithm และเรามักจะเรียกแต่ละบิท (bit) ของโครโมโซมว่า ยืน (gene) ดังแสดงในรูปที่ 4

ระเบียบวิธีมัลดิออฟเจคทีพออฟดิไมเซชัน โดยใช้หลักการของ GA จะมีหลักการทำงานด้วยระบบประชากร (population) ซึ่งประกอบไป ด้วยหลายโครโมโซม ทำให้สามารถจัดการกับบัญหาที่มีหลาย วัตถุประสงค์ได้ สำหรับงานวิจัยนี้ได้ใช้อัลกอริธีมของ Deb [7] โดยใช้ วิธีการที่เรียกว่า the Elitist Non-Dominated Sorting Genetic Algorithm หรือ NSGA-II [7] เพื่อทำการวิเคราะห์มัลติออฟเจคทีพอ อฟดิไมเซชัน ผลลัพธ์ของการทำมัลดิออฟเจคทีพออฟติไมเซชันจะ ประกอบไปด้วยคำตอบจำนวนมากมายหลายค่าซึ่งแต่ละค่าจะเป็นค่าที่ เหมาะสมแล้วทุกค่า (non-dominated optimal solutions) และเรียกชุด คำตอบนั้นว่า Pareto-optimal solutions [7] ในบทความนี้ได้ทำการ วิเคราะห์มัลดิออฟเจคทีพออฟติไมเซชัน โดยใช้พารามิเตอร์ต่าง ๆ ดัง แสดงในตารางที่ 1



รูปที่ 4: Representation of gene, chromosome and population in binary genetic algorithms

ตารางที่ 1: Parameters used in optimization

Parameters	Values
Encoding mechanism	Binary
Population size	100
Generation numbers	50
Crossover probability	0.8
Mutation probability	0.005

3.3 โทโปโลยีออฟติไมเซชัน

โทโปโลยีออฟดิไมเซชัน [8] เป็นวิธีการที่ช่วยในการค้นหารูปร่างที่ เหมาะสมที่สุดของชิ้นงานที่บรรลุวัตถุประสงค์ในการออฟดิไมเซชันที่ ต้องการ บทความนี้ได้นำวิธีการ NSGA-II มาประยุกต์เพื่อทำโทโปโลยี ออฟดิไมเซชัน โดยการประยุกต์ครั้งนี้ได้พิจารณาให้แต่ละยืนของตัว แปรหรือโครโมโซมในแทนการมีอยู่หรือไม่มีของเนื้อชิ้นงานในการทำ โทโปโลยีออฟติไมเซชัน [9,10] ดังแสดงในสมการที่ 1

$$\mathbf{x} = \begin{cases} 1 & \text{represented a material state of element} \\ 0 & \text{represented a void state of element.} \end{cases}$$
(1)

ส่วนรูปที่ 5 เป็นการแสดงการแปรค่าตัวแปรหรือโครโมโซมใน GA เป็นโมเดลของรูปร่างในการคำนวณไฟในด์เอลิเมนต์เพื่อหาค่าฟังก์ชัน วัตถุประสงค์ในขั้นตอนของการทำมัลติออฟเจคทีฟโทโปโลยีออฟติไม เซชัน



รูปที่ 5: Mapping chromosome to finite element model



รูปที่ 6(a) checkerboard patterns



รูปที่ 6 (b) non-connectivity patterns

รูปที่ 6: checkerboard and connectivity analysis



School of Mechanical Engineering , Suranaree University of Technology

เพื่อให้ได้รูปร่างที่ผ่านการออฟติไมเซชัน สามารถนำไปใช้ได้จริง และมีความง่ายในการทำการผลิต งานวิจัยนี้จึงได้พัฒนาอัลกอริธึ่ม อย่างง่าย เพื่อแก้ปัญหาเรื่องการเกิดเป็นช่องว่างรูปแบบตารางในเนื้อ ชิ้นงาน (checkerboard) ปัญหาการเกิดความไม่ต่อเนื่องในชิ้นงาน (connectivity analysis) และกำจัดรูปร่างในกรณีที่เกิดการเชื่อมกัน ระหว่างเอลิเมนต์ด้วยเพียงมุม หรือขอบของเอลิเมนต์ซึ่งไม่สามารถ รับภาระภายนอกได้ โดยสภาวะที่ถูกกำจัดเหล่านี้ได้แสดงในรูปที่ 6

นอกจากนี้งานวิจัยนี้ยังได้ใช้หลักการของ strain energy filter คือ กำจัดบางเอลิเมนต์ที่มีค่า strain energy ต่ำซึ่งหมายความว่าเอลิเมนต์ เหล่านั้นไม่มีประสิทธิภาพในการรับภาระ เช่น บริเวณเนื้อชิ้นงานที่มี ลักษณะเป็นปุ่มยื่นออกมา

3.4 ฟังก์ชันวัตถุประสงค์ในการทำออฟติไมเซชัน

หลังจากโมเดลของไฟในต์เอลิเมนต์ได้ถูกสร้างขึ้นตามการ พิจารณาถึงการมีหรือไม่มีของเนื้อชิ้นงานของแต่ละเอลิเมนต์จากตัว แปรหรือโครโมโซมในการทำมัลติออฟเจคทีฟโทโปโลยีออฟติไมเซชัน ดังแสดงในสมการที่ 1 แล้ว ค่าของพังก์ชันวัตถุประสงค์จะได้จากการ ทำการคำนวณด้วยระเบียบวิธีไฟในต์เอลิเมนต์ โดยในบทความนี้ได้ พิจารณาถึงฟังก์ชันวัตถุประสงค์ 3 ฟังก์ชัน ดังแสดงในสมการที่ 2

minimize
$$f_m(x) = 1 - \frac{K_{exp}^m}{K_{FFM}^m}$$
, (2)

โดย m หมายถึง ทิศทางของ stiffness ได้แก่ lateral bending, flexion-extension bending และ axial rotation

x เป็นตัวแปรหรือโครโมโซมซึ่งแสดงในสมการที่ 1

K_{exp} หมายถึงค่า stiffness ที่ได้จากการทดลอง

K_{FEM} หมายถึงค่า stiffness ที่ได้จากการคำนวณด้วยระเบียบวิธี ไฟในต์เอลิเมนต์

4. ผลลัพธ์ และการอภิปราย

ผลการทดลองของค่า stiffness ในแต่ละทิศทางได้แสดงไว้ใน ตารางที่ 2

ตารางที่ 2: Stiffness values in each direction

Direction	Stiffness values from experiment	Selected stiffness values from simulations
Lateral bending	1.7	1.7
Flexion-extension Bending	3.0	5.6
Axial rotation	9.8	9.8





Axial rotation



รูปที่ 7(b): The Pareto solutions projected on axial rotation and lateral bending plane



รูปที่ 7(c): The Pareto solutions projected on axial rotation and flexion-extension plane

School of Mechanical Engineering , Suranaree University of Technology

จากผลการทดลองแสดงให้เห็นว่าค่า stiffness ในทิศทาง lateral bending และทิศทาง flexion-extension bending นั้นมีค่าน้อยมากเมื่อ เทียบกับค่า stiffness ในทิศทาง axial rotation ดังนั้นจึงมีความยาก หากจะทำการออกแบบรูปร่างของแผ่นดามกระดูกสันหลังด้วยการลอง ผิดลองถูก (trial & error technique) ซึ่งวิธีการมัลติออฟเจคทีฟโท โปโลยีออฟติไมเซชันมีความเหมาะสมในการหารูปร่างสำหรับปัญหา ลักษณะนี้ซึ่งเป็นปัญหาที่ประกอบไปด้วยหลายฟังก์ชันวัตถุประสงค์ ของ stiffness ในหลายทิศทาง และจากการวิเคราะห์มัลติออฟเจคทีฟ โทโปโลยีออฟติไมเซชันทำให้ได้ผลของ Pareto optimal solutions สำหรับทุกฟังก์ชันวัตถุประสงค์ดังแสดงในรูปที่ 7(a) และเพื่อทำให้การ วิเคราะห์ผลทำได้ง่ายขึ้น จึงได้แสดงผลใน 2 มิติของภาพฉายของ Pareto optimal solutions ลงบนแกนของฟังก์ชันวัตถุประสงค์แต่ละคู่ ดังแสดงในรูปที่ 7(b) และรูปที่ 7(c)

เมื่อพิจารณาถึงฟังก์ชันวัดถุประสงค์ดังแสดงไว้ในสมการที่ 2 จะ พบว่าค่าที่เหมาะสมที่สุด (optimize value) จะเกิดขึ้นเมื่อค่าของ ฟังก์ชันวัตถุประสงค์เข้าใกล้ค่าศูนย์ และจากผลของ Pareto optimal solutions ในรูปที่ 7(b) จะพบว่าจากการคำนวณครั้งนี้จะได้รูปร่างของ แผ่นดามกระดูกสันหลังที่มีค่า stiffness ทั้งในทิศทาง axial rotation และ ทิศทาง lateral bending เหมือนกับการทดลอง เนื่องจากคำตอบ ของ Pareto optimal solutions สำหรับทั้งสองฟังก์ชันวัตถุประสงค์นี้ลู่ เข้าสู่จุดเดียวกันคือค่าศูนย์ แสดงว่าระหว่างฟังก์ชันวัตถุประสงค์นี้ลู่ ทิศทาง axial rotation และ ทิศทาง lateral bending นี้ไม่มีความ ขัดแย้งซึ่งกันและกัน (non-conflicting objectives)

อย่างไรก็ตามรูปที่ 7(c) แสดงให้เห็นว่าเมื่อฟังก์ชันวัดถุประสงค์ใน ทิศทาง axial rotation เข้าใกล้ค่าศูนย์ ค่าฟังก์ชันวัดถุประสงค์ใน ทิศทาง flexion-extension จะมีค่าห่างจากค่าศูนย์มาก หรือในทาง กลับกันเมื่อฟังก์ชันวัดถุประสงค์ในทิศทาง flexion-extension เข้าใกล้ ค่าศูนย์ ค่าฟังก์ชันวัตถุประสงค์ในทิศทาง axial rotation จะมีค่าห่าง จากค่าศูนย์ ซึ่งลักษณะของคำตอบเช่นนี้แสดงให้เห็นว่ามีความขัดแย้ง (tradeoff or conflicting scenarios) ระหว่างฟังก์ชันวัตถุประสงค์ใน ทิศทาง axial rotation และทิศทาง flexion-extension



รูปที่ 8 (a): Back view

รูปที่ 8 (b): Oblique view

รูปที่ 8: Optimal structure of posterior plate of the selected solution

จากผลของการคำนวณ และการอภิปรายข้างต้นแสดงให้เห็นว่า การทำมัลติออฟเจคทีฟออฟติไมเซชันมีความเหมาะสมในการนำมา ประยุกต์ใช้สำหรับแนวความคิดในการออกแบบระบบดามกระดูกสัน หลังจากทางด้านหลังในงานวิจัยนี้ เนื่องจากการทำมัลติออฟเจคทีฟ ออฟติไมเซชันจะแสดงผลของความหลากหลายของคำตอบทั้งหมดที่ เหมาะสม ทำให้สามารถอธิบายถึงธรรมชาติของลักษณะของปัญหาที่ กำลังวิเคราะห์ได้ เช่น อธิบายว่ามีความขัดแย้งหรือไม่มีความขัดแย้ง กันของคำตอบระหว่างแต่ละฟังก์ชันวัตถุประสงค์ ซึ่งในกรณีที่มีความ ขัดแย้งกันระหว่างฟังก์ชันวัตถุประสงค์ จะต้องมีการทำการตัดสินใจ (decision-making) เลือกคำตอบที่เหมาะสม

สำหรับการเลือกคำตอบที่เหมาะสมจากผลของ Pareto optimal results ที่ได้สำหรับบทความนี้ คณะผู้วิจัยได้เลือกคำตอบหนึ่งคำตอบ ซึ่งสามารถให้ค่า stiffness ทั้งในทิศทาง lateral bending และทิศทาง axial rotation เหมือนกับค่าที่ได้จากการทดลองทั้งสองทิศทาง ในขณะ ที่ค่า stiffness ในทิศทาง flexion-extension bending นั้นค่อนข้าง มากกว่าค่าที่ได้จากการทดลอง ซึ่งเหตุผลที่ยอมให้ค่าของ stiffness ใน ทิศทางนี้มีค่ามากกว่าการทดลองเนื่องจากคำนึงถึงประโยชน์ที่จะทำให้ กระดูกสันหลังแต่ละท่อนเกิดการโน้มมาชนกันได้ยาก

ผลของรูปร่างของแผ่นดามกระดูกสันหลังจากทางด้านหลังจาก คำตอบที่ได้ทำการดัดสินใจเลือกได้แสดงไว้ในรูปที่ 8 และค่าของ stiffness ที่ได้จากการคำนวณของรูปร่างที่เลือกนี้ ได้แสดงไว้ในตาราง ที่ 2 เปรียบเทียบกับค่า stiffness ที่ได้จากการทดลอง

อย่างไรก็ตามผลการคำนวณที่ได้จากบทความนี้ยังคงสามารถทำ การปรับปรุงให้ใกล้เคียงกับการทดลองได้มากขึ้น เนื่องจากขนาดของเอ ลิเมนต์ที่ใช้วิเคราะห์ในบทความนี้ค่อนข้างมีขนาดใหญ่ ซึ่งส่งผลให้ รูปร่างของแผ่นดามกระดูกสันหลังที่ทำการวิเคราะห์มีความหนาเกิน ควรแม้จะคำนวณแล้วเหลือความหนาเพียงความกว้างของหนึ่งเอลิ เมนต์ก็ตาม ในอนาคตงานวิจัยนี้จะทำการปรับปรุงขนาดของเอลิเมนต์ ให้เล็กลงเพื่อให้รูปร่าง และผลการคำนวณที่เหมาะสมยิ่งขึ้น หลังจาก นั้นจะเป็นการนำแนวความคิดที่นำเสนอในบทความนี้ไปประยุกต์ใช้กับ กระดูกสันหลังของมนุษย์ต่อไปในอนาคต

5. สรุป

ในบทความนี้ได้นำเสนอแนวความคิดในการออกแบบระบบดาม กระดูกสันหลังจากทางด้านหลังรูปแบบใหม่ที่สามารถเลียนแบบการ เคลื่อนที่ของธรรมชาติ แนวความคิดที่นำเสนอได้นำไปประยุกต์ใช้กับ กระดูกสันหลังของวัว และผลลัพธ์ที่ได้สามารถสรุปได้ดังต่อไปนี้

- 5.1 แนวความคิดที่นำเสนอสามารถช่วยในการวิเคราะห์หารูปร่างที่ เหมาะสมของแผ่นดามกระดูกสันหลังที่เลียนแบบค่า stiffness ของธรรมชาติได้ในหลายทิศทาง
- 5.2 ระเบียบวิธีมัลติออฟเจคทีฟโทโปโลยีออฟติไมเซชันสามารถนำมา ประยุกต์ใช้ในแนวความคิดที่นำเสนอได้อย่างเหมาะสม
- 5.3 แนวโน้มของผลการคำนวณแสดงให้เห็นว่าแนวความคิดที่ นำเสนอสามารถนำไปประยุกต์ต่อเนื่องเพื่อใช้กับกระดูกสันหลัง ของมนุษย์อย่างมีประสิทธิภาพได้ต่อไป

ME NETT 20th หน้าที่ 489 CST020

กิตติกรรมประกาศ

บทความนี้ ได้รับทุนอุดหนุนจากสำนักงานคณะกรรมการการอุดม ศึกษา และสำนักงานกองทุนสนับสนุนการวิจัย ความเห็นในรายงาน ผลการวิจัยเป็นของผู้วิจัย สำนักงานคณะกรรมการอุดมศึกษา และ สำนักงานกองทุนสนับสนุนการวิจัยไม่จำเป็นต้องเห็นด้วยเสมอไป

เอกสารอ้างอิง

- Kim, YE., Goel, VK., Weinstein, JN., and Lim, TH., 1991.
 Effect of disc degeneration at one level on the adjacent level in axial mode. Spine, Vol. 16, pp. 331-35.
- [2] Schlegel, JD., Smith, JA., and Schleusener, RL., 1996. Lumbar motion segment pathology adjacent to thoracolumbar, lumbar, and lumbosacral fusions. Spine, Vol 21, pp.970–981.
- Yingsakmongkol,W., 2006. Total Artificial Disc Replacement. http://www.thaispinecenter.com/Abstract/discrepla.html/
- [4] Spine Surgery, PSC, 2006. Bone Grafts. http://www.spinesurgery.com/
- [5] Hamblen, D., Apostolou, T., Boeree, N., Kilian Ch., F., Pfeiffer, M. and Pointillart, V., 2006. Dynamic stabilization of the lumbar spine. Orthopaedics Today International, March/April, pp. 1-15
- [6] จักษณี วิรุพห์ศรี, ไพรัช ตั้งพรประเสริฐ และ Shigeru Tadano 2548. การ Interface ระหว่าง C Program และ โปรแกรมไฟ ในต์เอลิเมนต์ ANSYS ในการโทโปโลยีมัลติออปเจคทีพออปติไม เซชัน. การประชุมวิชาการเครือข่ายวิศวกรรมเครื่องกลแห่ง ประเทศไทย ครั้งที่ 19, ภูเก็ต, ประเทศไทย, 19-21 ตุลาคม
- [7] Deb, K., 2001. Multi-objective optimization using evolutionary algorithms, John Wiley & Sons.
- [8] Bendsoe, M. P., and Sigmund, O., 2004. Topology optimization, Springer, New York.
- [9] Mark, J.J., Colin, C., James, D., Adenike, A., and Kazuhiro, S., 2000. Continuum structural topology design with genetic algorithms. Comput. Methods Appl. Mech. Engrg., Vol 186, pp. 339-56
- [10] Madeira, J.F.A., Rodriques, H., and Pina, H., 2005. Multiobjective optimization of structures topology by genetic algorithms. Advances in Engineering Software, Vol 36, pp. 21-28