

## บทที่ 4

### สรุปและข้อเสนอแนะ

#### 4.1 สรุป

##### 4.1.1 อิทธิพลของความดันในการขึ้นรูปชิ้นงาน

การเพิ่มความดันในการขึ้นรูปชิ้นงานช่วยให้การยึดเกาะระหว่างอนุภาคแน่นขึ้น ทำให้การนำความร้อนเดิน ทำให้อุณหภูมิการเผาไหม้ของปฏิกิริยาระหว่างนิกเกิลกับไทเทเนียมสูงขึ้น ส่งผลให้สมบัติของชิ้นงาน เช่น ความแข็งแรงคงมีค่าสูงแต่ความเครียดมีค่าต่ำ (ภายใต้ชิ้นงานเกิดเป็นรูพรุนทั่วทั้งชิ้น) เมื่อทำการวัดค่าเบอร์เซ็นต์ความพรุน ค่าเบอร์เซ็นต์ความพรุนที่ได้ลดลง ขนาดรูพรุนที่ได้เล็กลง ค่าความแข็งเพิ่มขึ้น เพส NiTi ลดลง เพส  $Ni_4Ti_3$  เพิ่มขึ้น ส่วนเพส  $NiTi_2$  เปลี่ยนแปลงเล็กน้อย

##### 4.1.2 อิทธิพลของอุณหภูมิในการอุ่น

การเพิ่มอุณหภูมิในการอุ่นทำให้อุณหภูมิการเผาไหม้เพิ่มขึ้นด้วย การเพิ่มอุณหภูมิในการอุ่นส่งผลให้ ความเร็วของการเกิดคลื่นความร้อนสูงขึ้น ทำให้ร่อง (Channel) เกิดการเปลี่ยนแปลงจากการเรียงตัวที่ตั้งจากกับทิศทางการเกิดคลื่นความร้อนที่อุณหภูมิต่ำไปเป็นการเรียงตัวที่ขนานกับทิศทางการเกิดคลื่นความร้อนเมื่ออุณหภูมิสูงขึ้น ส่งผลให้ค่าเบอร์เซ็นต์ความพรุนลดลง ขนาดรูพรุนที่ได้เล็กลง ค่าความแข็งเพิ่มขึ้น ความแข็งแรงคงที่ได้มีค่าสูงแต่ความเครียดมีค่าต่ำ เพส NiTi ลดลง เพส  $Ni_4Ti_3$  เพิ่มขึ้น ส่วนเพส  $NiTi_2$  เปลี่ยนแปลงเล็กน้อย

##### 4.1.3 อิทธิพลของความดันก้าซาร์กอน

สำหรับการทดลองนี้ ความดันก้าซาร์กอนไม่มีผลต่อสมบัติของชิ้นงาน แต่การเพิ่มความดันก้าซาร์กอนทำให้การจุดระเบิดของชิ้นงานเกิดได้เร็วขึ้น จากการทดลองถ้าใช้ความดันในการขึ้นรูปชิ้นงาน 8 MPa สมบัติทางกลของชิ้นงานคือการรับแรงอัดไม่มี โดยเฉพาะค่าความแข็งแรงคงและเบอร์เซ็นต์ความเครียดที่ได้ต่ำมาก เนื่องจากมีเบอร์เซ็นต์ความพรุนในชิ้นงานมากเกินไป ในทางกลับกันถ้าใช้ความดันในการขึ้นรูปชิ้นงานสูงเกินไป (64 MPa) จะทำให้สมบัติทางกลของชิ้นงานคือการรับแรงอัดมีขนาดสูงเกินไป ซึ่งไม่เหมาะสมสำหรับนำมาทำเป็นกระดูกเทียม จากการวิจัยนี้พบว่าชิ้นงานที่มีสมบัติใกล้เคียงกับกระดูกมนุษย์มากที่สุดคือ ชิ้นงานที่ใช้ความดันในการขึ้นรูป 16 MPa

เนื่องจากความดันก้าซาร์กอนระหว่าง 138 kPa และ 201 kPa ให้ผลการทดลองที่ไม่ต่างกันจึงเลือกที่ 138 kPa เพราะจะประหยัดก้าซาร์กอนมากกว่า จากการทดลองอุณหภูมิการอุ่นที่

เนม่าสมคือ  $250^{\circ}\text{C}$  จะได้สมบัติต่างๆดังนี้ ค่าเบอร์เช็นต์ความพรุน 46.5% อุณหภูมิการเผาไหม้ใน  $796^{\circ}\text{C}$  ค่าความแข็ง 461HV ค่าความแข็งแรงกด 242MPa ค่าเบอร์เช็นต์ความเครียด 9.78% ขนาดรูพรุน 432  $\mu\text{m}$

#### 4.1.4 สมบัติการจำรูปของชิ้นงาน

เพื่อปรับปรุงสมบัติของชิ้นงานหลังจากกระบวนการ SHS โดยเฉพาะการทำให้อุณหภูมิการเกิดโครงสร้างօอสเทนไนต์เริ่มต้น ( $A_s$ ) օอสเทนไนต์สิ้นสุด ( $A_f$ ) มาร์เทนไซต์เริ่มต้น ( $M_s$ ) และมาร์เทนไซต์สิ้นสุด ( $M_f$ ) อยู่ในช่วงที่เหมาะสมกับการนำไปใช้ในร่างกาย โดยการนำชิ้นงานมาผ่านกระบวนการทางความร้อนหลังจากนั้นวิเคราะห์ผลด้วย Differential scanning calorimeter (DSC) สรุปดังตารางที่ 4.1

ตารางที่ 4.1 แสดงผลการเปรียบเทียบอุณหภูมิการเปลี่ยนเฟสหลังจาก SHS และหลังจากกระบวนการทางความร้อน

Condition	Cooling ( $^{\circ}\text{C}$ )		$\Delta H$	Heating ( $^{\circ}\text{C}$ )		$\Delta H$
	$M_s$	$M_f$		$A_s$	$A_f$	
After SHS	-	-	-	116.9	161.5	6.5
After solution treatment and Aging	10.3	-24.5	-3.1	31.2	46.1	5.8
อุณหภูมิที่ใช้ในร่างกาย*	-	>5	-	-	<37	-

\*<http://herkules.oulu.fi/>

การสังเคราะห์ด้วยวิธี SHS นั้นเป็นเรื่องธรรมชาติสำหรับการเกิดเกิดเฟสที่หลักหลาย เนื่องจากโอกาสที่นิกเกิลจะจับกับไทเทเนียมแบบหนึ่งต่อหนึ่งขณะทำการบดผสมมีโอกาสสนับຍกกว่าเมื่อเทียบกับการจับตัวแบบอื่น หรือขนาดอนุภาคของสารตั้งต้นที่แตกต่างกันมากทำให้สัดส่วนการผสมไม่เป็นอัตราส่วนหนึ่งต่อหนึ่ง จากการทดลองพบเฟสที่เกิดดังนี้  $\text{NiTi}$  ( $\text{B}2$ )  $\text{NiTi(B}19')$   $\text{Ni}_4\text{Ti}_3$  และ  $\text{NiTi}_2$  หลังจากผ่านกระบวนการทางความร้อนพบว่าเฟส  $\text{NiTi}$  และ  $\text{Ni}_4\text{Ti}_3$  ลดลง เฟส  $\text{NiTi}_2$  ไม่เกิดการเปลี่ยนแปลง ส่วนเฟส  $\text{Ni}_3\text{Ti}$  เกิดที่อุณหภูมิสูงมากจากการสลายตัวของ  $\text{Ni}_4\text{Ti}_3$ ,  $\text{NiTi}$  และ  $\text{TiO}$  เป็นเฟสที่เกิดขึ้นหลังจากผ่านกระบวนการทางความร้อน

## 4.2 ข้อเสนอแนะ

### 4.2.1 ขั้นตอนการบดผสมและการเตรียมชิ้นงาน

4.2.1.1 ในขั้นตอนการบดผสมระหว่างนิกเกิลกับไทเทเนียมจะต้องใส่ Stearic acid เพื่อป้องกันผงโลหะติดบนขอบและผงโลหะติดไฟขณะทำการบด

4.2.1.2 เมื่อเตรียมชิ้นงานเสร็จแล้ว ควรเก็บชิ้นงานในหน้าดูดความชื้น เพื่อป้องกันไอน้ำเกาะที่ผิวชิ้นงาน ทุกขั้นตอนควรอยู่ในระบบปิดหรือบรรยายกาศของก๊าซอาร์กอน

### 4.2.2 ขั้นตอนการ SHS

4.2.2.1 จะต้องตรวจสอบยางกันร้า (O-ring seal) ที่อยู่ในหน้าทำปฏิกิริยาอยู่ตลอด เพื่อป้องกันก๊าซออกซิเจนเข้าไปทำปฏิกิริยากับชิ้นงานขณะทำการจุดระเบิด

4.2.2.2 ขณะเกิดปฏิกิริยาไม่รวมองคัวใจเปล่า รวมองผ่านหน้ากากเชื่อม เพราะความสว่างที่เปล่งออกมากขณะเกิดปฏิกิริยาอาจทำให้เป็นอันตรายแก่สายตาได้

4.2.2.3 การวัดอุณหภูมิการเผาไหม้ขณะเกิดปฏิกิริยาระหว่างนิกเกิลกับไทเทเนียม ควรใช้เทอร์โมคัปเปิลชนิด R (Fin-wire thermocouple, Pt/Pt-13%Rh) ฝังเข้าไปในเนื้อชิ้นงาน เพื่อให้การวัดอุณหภูมิการเผาไหม้ขณะเกิดปฏิกิริยามีประสิทธิภาพยิ่งขึ้น นอกจากนี้เทอร์โมคัปเปิลชนิด R มีความไวในการตอบสนองดีกว่าชนิด K

### 4.2.3 แนวทางการพัฒนานวัตกรรมต่อไปในอนาคต

4.2.3.1 ศึกษาวิธีการปรับปรุงสมบัติทางความร้อนคืออุณหภูมิการเปลี่ยนเฟส ซึ่งเป็นการปรับสภาพเพื่อให้ชิ้นงานมีอุณหภูมิการเกิดโครงสร้างօอสเทน ในต์เริ่มต้น ( $A_s$ ) օอสเทน ในต์สิ้นสุด ( $A_f$ ) นาร์เทน ไซต์เริ่มต้น ( $M_s$ ) และนาร์เทน ไซต์สิ้นสุด ( $M_f$ ) อยู่ในช่วงการทำงานภายในร่างกาย

4.2.3.2 ศึกษาวิธีการฝึกสอน (Training) โลหะจำรูปแบบความจำทิศทางเดียว ให้มีความจำเพิ่มขึ้น โดยกระบวนการฝึกสอนให้โลหะจำรูปมีความจำแบบสองทิศทาง ซึ่งเป็นกระบวนการเชิงกล-ความร้อน (Thermo-mechanical treatment) เพื่อให้อุณหภูมิการเกิดโครงสร้าง օอสเทน ในต์เริ่มต้น ( $A_s$ ) օอสเทน ในต์สิ้นสุด ( $A_f$ ) นาร์เทน ไซต์เริ่มต้น ( $M_s$ ) และนาร์เทน ไซต์สิ้นสุด ( $M_f$ ) มีค่าคงที่

4.2.3.3 ศึกษาตัวแปรความดันก๊าซอาร์กอนเพิ่มเติม โดยการเพิ่มความดันก๊าซ อาร์กอนให้สูงขึ้น