

b 00005516



การศึกษาแผนภาพสมดุลด้วยวิธีการวิเคราะห์ความร้อน

THE STUDY EQUILIBRIUM DIAGRAMS BY THERMAL ANALYSIS

ผู้ช่วยศาสตราจารย์เดช เนื่องขาว

นายยงยุทธ	คุณภูด	064596
นายสรายุทธ	ศรีเมือง	
นายพิรุณ	แพรก์ตัน	
นายรัฐวรรณ	ทองนิล	

536.1

0837

2554

โครงการนี้เป็นส่วนหนึ่งของโครงการพัฒนาโครงการ/สิ่งประดิษฐ์นักศึกษาวิศวกรรมศาสตร์
งบประมาณประจำปี 2554
คณะวิศวกรรมศาสตร์
มหาวิทยาลัยเทคโนโลยีราชมงคลวิชาชีพ

หัวข้อปริญญา尼พนธ์	การศึกษาแผนภาพสมคูลด้วยวิธีการวิเคราะห์ความร้อน		
นักศึกษา	นายสรายุทธ ศรีเมือง	รหัสนักศึกษา	435164050014-9
	นายพิรุณ ณรงค์รัตน์	รหัสนักศึกษา	435164050032-1
	นายรัชวรรณ์ ทองนิด	รหัสนักศึกษา	435164050035-4
อาจารย์ที่ปรึกษา	ผู้ช่วยศาสตราจารย์เดช เมมื่อนขาว อาจารย์ยงยุทธ ดุลยกุล		
ปีการศึกษา	2553		

บทคัดย่อ

ปริญญา尼พนธ์ฉบับนี้มีวัตถุประสงค์เพื่อศึกษาการเย็บตัวของโลหะบริสุทธิ์ และโลหะผสมที่มีปริมาณธาตุผสมที่แตกต่างกันเพื่อสร้างแผนภาพสมคูลของโลหะและโลหะผสมด้วยวิธีการวิเคราะห์ความร้อนและศึกษาต่อถึงโครงสร้างชุลภาคของโลหะและโลหะผสมที่มีชาตุพสมที่แตกต่างกัน การศึกษาแผนภาพสมคูลด้วยวิธีการวิเคราะห์ความร้อนดำเนินการเพื่อสร้างแผนภาพสมคูลของโลหะและโลหะผสมระหว่างตะกั่วกับดีบุก ซึ่งดำเนินการสร้างชุดวิเคราะห์ความร้อน ซึ่งประกอบด้วย 2 ส่วนหลัก คือ ชุดวิเคราะห์ความร้อน ให้อุณหภูมิสูงสุด 1000 องศาเซลเซียส และชุดเก็บข้อมูลอุณหภูมิ ในขั้นตอนแรกของการสร้างแผนภาพสมคูลจะดำเนินการทดลองเพื่อหาเส้นโค้งการเย็บตัวของโลหะตะกั่วบริสุทธิ์ ดีบุกบริสุทธิ์ และตะกั่วผสมดีบุก โดยทดลองวัสดุในบรรยายการอุณหภูมิห้อง และปล่อยให้เย็บตัวอย่างช้า ๆ ภายใต้ชุดวิเคราะห์ความร้อน พร้อมกับวัดอุณหภูมิที่ลดลงโดยได้กราฟเส้นโดยการเย็บตัวทั้งหมด 11 ภาพ นำเสนอเส้นโค้งการเย็บตัวของวัสดุมาเขียนแผนภาพสมคูลได้แผนภาพสมคูลแบบยูทิคิก

คำสำคัญ : แผนภาพสมคูลด้วยวิธีการวิเคราะห์ความร้อน ตะกั่วผสมดีบุก

TITLE THE STUDY EQUILIBRIUM DIAGRAMS BY THERMAL ANALYSIS
STUDENTS MR. SARAYUT SRIMUANG Code 435164050014-9
MR. PIRUN NARONGRAT Code 435164050032-1
MR. RATTAWAT THONGNIL Code 435164050035-4
ADVISOR MR. DATE MUANKHAW
MR. YONGYUTH DUNYAKUL

ACADEMIC YEAR 2011

ABSTRACT

The objective of this dissertation is to study the cooling of the pure metal. And alloys with a mixture of different elements to bring the cooling curve diagram to create a balance of metals and alloys by means of thermal analysis to study the structure and microstructure of metals and alloys with the elements. different combinations. Equilibrium diagram studied by means of thermal analysis is performed to create a diagram of the balance of the alloy, which is used as lead and tin. By performing a series of thermal analysis. Which consists of two main sets of thermal analysis. The maximum temperature of 1000 degrees Celsius and the temperature. In the first step of creating a balance diagrams are conducting experiments to determine the cooling curve of pure lead metal. Pure tin. Tin and lead. The molten material in the atmosphere at room temperature. And let it cool slowly in a series of thermal analysis. With the temperature reduced by the cooling curves on the graph to bring all 11 curves, the cooling of the material is a schematic diagram of a balanced equilibrium of the Eutectic

Keyword : Equilibrium Diagrams by Thermal Analysis Lead And Tin.

กิตติกรรมประกาศ

การจัดทำปริญญานิพนธ์ในครั้งนี้ คณะผู้จัดทำปริญญานิพนธ์ขอขอบพระคุณคณะวิศวกรรมศาสตร์ที่ให้ทุนสนับสนุนในการจัดทำปริญญานิพนธ์ สาขาวิชาบริการอุตสาหการ ที่อนุเคราะห์สถานที่ในการจัดทำปริญญานิพนธ์ โดยมี ผู้ช่วยศาสตราจารย์เดช เหมือนหาว อาจารย์ยงยุทธ ดุลยกุล อาจารย์วิทยา ศิริคุณ อาจารย์สุวศิน โชคกุลรุ่ง โรงน์เป็นอาจารย์ที่ปรึกษาวิชา โครงการคณะอาจารย์สาขาวิชาบริการอุตสาหการทุกท่านที่ให้คำปรึกษาที่ดี อำนวยความสะดวกในการจัดทำปริญญานิพนธ์ เรื่อง การศึกษาแผนภาพสมคูลด้วยวิธีการวิเคราะห์ความร้อน จนทำให้โครงการนี้สำเร็จสมบูรณ์ด้วยดี

ปริญญานิพนธ์ฉบับนี้ขอขอบคุณความดีให้แก่ บิดา นารดา ผู้มีพระคุณทุกท่านที่ให้คำแนะนำและคำปรึกษาที่ดีตลอดมา จนทำให้การศึกษาแผนภาพสมคูลด้วยวิธีการวิเคราะห์ความร้อน สำเร็จไปได้ด้วยดี

คณะผู้จัดทำ

สารบัญ

	หน้า
บทคัดย่อ	๑
กิตติกรรมประกาศ	๑
สารบัญ	๙
สารบัญตาราง	๙
สารบัญรูป	๙
บทที่ ๑ บทนำ	๑
1.1 ความสำคัญและที่มา	๑
1.2 วัตถุประสงค์ของโครงการ	๒
1.3 ขอบเขตของการทำโครงการ	๒
1.4 ประโยชน์ที่คาดว่าจะได้รับ	๓
บทที่ ๒ งานวิจัยและทดลองที่เกี่ยวข้อง	๔
2.1 งานวิจัยที่เกี่ยวข้อง	๔
2.2 เฟส และแผนภาพสมดุล (Phase and Phase Diagram) และวิธีการสร้างแผนภาพสมดุล	๘
2.3 วัสดุตะกั่วและวัสดุดินุก (Lead and Tin)	๑๕
2.4 ระบบของโลหะผสมที่มีส่วนประกอบ ๒ ชนิดแบบยูเทกติก (Eutectic)	๑๗
2.5 โลหะผสมตะกั่วและดินุก	๒๑
2.6 การแข็งตัวของโลหะ	๒๒
2.7 โครงสร้างจุลภาค	๒๕
บทที่ ๓ วิธีการดำเนินงาน	๓๐
3.1 แผนการดำเนินงาน	๓๐
3.2 การคำนวณและการออกแบบสร้างชุดวิเคราะห์ความร้อน	๓๓
3.3 วัสดุที่ใช้ทำการทดลอง	๔๗
3.4 การทดสอบการใช้งานชุดทดลองด้วยวิธีการวิเคราะห์ความร้อน	๔๙
3.5 การเตรียมชิ้นงานเพื่อศึกษาโครงสร้างจุลภาค	๕๐
บทที่ ๔ ผลการดำเนินงานและวิเคราะห์	๕๗
4.1 การทดลองเพื่อหาเส้นโค้งการเย็บตัวและตรวจสอบโครงสร้างจุลภาคของโลหะ	๕๗
4.2 การสร้างแผนภาพสมดุลของวัสดุตะกั่ว – วัสดุดินุก	๖๔

สารบัญ (ต่อ)

	หน้า
บทที่ ๕ สรุปและข้อเสนอแนะ	66
5.1 สรุปผลการทดลอง	66
5.2 ปัญหาและอุปสรรค	67
5.3 ข้อเสนอแนะ	67
บรรณานุกรม	68
ภาคผนวก ก	70
รูปกราฟเส้น ໂຄ้งการເຢັ້ນຕົວຂອງ ໂດຍພສມຕະກຳວັກບຶກ	71
ภาคผนวก ข	82
ຮູບປອງກາຮຽໂຄງຮ້າງຈຸດກາຄຂອງ ໂດຍພສມຕະກຳວັກບຶກ	83
ภาคผนวก ຄ	87
ຮູບແສດງກາເຢັ້ນແພນກາພສມດູດຂອງ ໂດຍພສມຕະກຳວັກບຶກ	88
ภาคผนวก ງ	91
ແບບຊຸດວິເຄາະທີ່ຄວາມຮືອນ	92
ประวัติຜູ້ທຳມາປະລຸງສູນນິພນ໌	101

สารบัญตาราง

ตาราง	หน้า
3.1 แผนการดำเนินการของโครงการ	30
3.2 แสดงอัตราส่วนของวัสดุในการดำเนินการทดลอง	47

สารบัญรูป

รูปที่	หน้า
2.1 แสดงตัวอย่างแผนภาพสมดุล	7
2.2 แสดงแผนภาพสมดุลระบบ 2 สาร ชนิดต่าง ๆ ของโลหะ	10
2.3 แสดงเส้นโค้งการเย็นตัวทั่ว ๆ ไปของโลหะบริสุทธิ์	11
2.4 แสดงเส้นโค้งการเย็นตัวของโลหะผสม	11
2.5 แสดงการสร้างแผนภาพสมดุลคู่วยวิธีการวิเคราะห์ความร้อนชนิด Simple Eutectic Type จากเส้นโค้งการเย็นตัว	12
2.6 แสดงเส้นโค้งการเย็นตัวและการเปลี่ยนแปลงเฟสของโลหะขณะเกิดการแข็งตัว	12
2.7 แสดงการสร้างแผนภาพสมดุลของโลหะผสม ซึ่งมีสภาพเป็นสารละลายของแข็ง	13
2.8 แสดงแผนภาพสมดุลของโลหะผสม	14
2.9 แสดงเส้นถ่วงตัวและเส้นโซลิดัสจะเป็นตัวบอกขอบเขตการเป็นเฟสของเหลว และของแข็งที่สมบูรณ์ของโลหะผสม	15
2.10 แสดงขั้นตอนการผลิตตะกั่ว	15
2.11 แสดงแผนภาพสมดุลของตะกั่วและดีบุก	18
2.12 แสดงโครงสร้างจุลภาคของตะกั่วและดีบุก	20
2.13 แสดงเส้นโค้งการเย็นตัวของตะกั่ว – ดีบุก	21
2.14 แสดงแผนภาพสมดุลของตะกั่วและดีบุก	22
2.15 แสดงการแข็งตัวของโลหะ	23
2.16 แสดงลักษณะการเกิดของพลึง	24
2.17 แสดงการคูโครงสร้างจุลภาคด้วยกล้องจุลทรรศน์	26
2.18 แสดงโครงสร้างจุลภาค แบบเฟสเดียว	27
2.19 แสดงโครงสร้างมหาภาคของเพลาที่ขาดเนื่องจากการหมุนอย่างรุนแรง	27
2.20 แสดงลักษณะของชิ้นงานที่ผ่านการตรวจสอบการไฟลของเกรน	29
3.1 แสดงขั้นตอนและวิธีการดำเนินงาน	32
3.2 แสดงเบ้าหลอมชนิดกราไฟต์ ยี่ห้อมอร์แกนรุ่น A 0.5	33
3.3 แสดงทิศทางการไฟลของความร้อนผ่านผนังพื้นด้านล่างของชุดวิเคราะห์ความร้อน	37
3.4 แสดงทิศทางการไฟลของความร้อนผ่านผนังด้านข้างของชุดวิเคราะห์ความร้อน	39

สารบัญรูป (ต่อ)

3.5	แสดงทิศทางการ ไฟลงความร้อนผ่านฝ้าปิดด้านบนของชุดวิเคราะห์ความร้อน	40
3.6	แสดงลักษณะการออกแบบของชุดหลอม	42
3.7	แสดงลักษณะโครงสร้างของเตาหลอม	43
3.8	แสดงลักษณะฝาเปิด – ปิดด้านบน	44
3.9	แสดงลักษณะการติดตั้งขดลวดให้ความร้อน	44
3.10	แสดงลักษณะตู้ระบบไฟฟ้าและชุดควบคุม	45
3.11	แสดงลักษณะของชุดหลอมสำหรับการทดลอง	45
3.12	แสดงลักษณะของชุดเก็บข้อมูลความร้อน	46
3.13	แสดงหน้าจอแสดงผลของชุดวัดอุณหภูมิ	46
3.14	แสดงลักษณะของการติดตั้งชุดเก็บข้อมูลความร้อน	47
3.15	แสดงลักษณะตะกั่วสำหรับการทดลอง	47
3.16	แสดงลักษณะดีบุกสำหรับการทดลอง	48
3.17	แสดงกราฟการแสดงการให้ความร้อนของชุดหลอม	49
3.18	แสดงกราฟการแสดงการเย็นตัวของชุดหลอม	50
3.19	แสดงลักษณะแบบที่ใช้หล่อวัสดุทดลอง	50
3.20	แสดงลักษณะวัสดุที่หล่อเสร็จแล้วได้จากการทดลอง	51
3.21	แสดงลักษณะการตัดชิ้นงาน	51
3.22	แสดงลักษณะการจับชิ้นงานจริงที่หล่อด้วยเรซินเพื่อการขัดดูโครงสร้างจุลภาค	52
3.23	อุปกรณ์การขัดกระดาษทราย – น้ำ	52
3.24	แสดงการขัดผิวชิ้นงานทดสอบด้วยกระดาษทราย – น้ำ	53
3.25	แสดงลักษณะของผ้าสักหลาดสำหรับขัดด้วยเครื่องขัดมัน	53
3.26	แสดงลักษณะของพองอะลูมิն่าที่ใช้ขัด	54
3.27	แสดงลักษณะของเครื่องขัดแบบงานเดียว	54
3.28	แสดงลักษณะของการขัดมันด้วยเครื่องขัดแบบงานเดียว	55
3.29	แสดงลักษณะของกล้องจุลทรรศน์ทางโลหะวิทยาแบบแสง	56
3.30	แสดงลักษณะการวางแผนชิ้นงานทดสอบเพื่อส่องดูโครงสร้างจุลภาค	56
4.1	แสดงเส้น โถ่งการเย็นตัวและโครงสร้างจุลภาค	64
4.2	แสดงแผนภาพสมดุล โลหะผสมตะกั่วกับดีบุก	65

บทที่ 1

บทนำ

1.1 ความสำคัญและที่มา

ในการศึกษาสมบัติพื้นฐานของวัสดุนั้นมีความสำคัญและยากที่จะเข้าใจได้และสมบูดย่างหนึ่งที่จะกล่าวถึงคือ สมบัติของการผสมกันของโลหะ สิ่งที่เป็นตัวสื่อสำหรับการแสดงผลกันนั้น เรียกว่าแผนภาพสมบูด (Phase Diagram) ซึ่งเป็นแผนภาพสมบูดที่เกิดขึ้นจากการสังเกตการเปลี่ยนตัวตั้งแต่เริ่มต้นจนสิ้นสุดของการแข็งตัวของโลหะหรือโลหะผสม กับสัดส่วนทางเคมีของโลหะหรือโลหะผสมนั้น ๆ ซึ่งจะเป็นตัวช่วยให้ทราบถึงโครงสร้างธาตุภายในเนื้อโลหะผสมนั้น ได้ว่า มีการเปลี่ยนแปลงอย่างไร ในขณะที่โลหะผสมนั้นได้รับความร้อนสูงขึ้น หรือเย็นตัวลงที่สัดส่วนผสมต่าง ๆ ซึ่งแผนภาพสมบูดสามารถแสดงตำแหน่งสมบูดของสัดส่วนกับอุณหภูมิ พร้อมทั้งแสดงปริมาณการผสมเข้ากันของโลหะผสมแต่ละชนิดและจำนวนถึงสมบัติของโลหะผสม เพื่อใช้ในการวิเคราะห์วิจัยคุณภาพของโลหะผสม โดยปกติโลหะบริสุทธิ์มักจะอ่อนและไม่มีความแข็งแรงเพียงพอที่จะนำไปใช้งาน ซึ่งในปัจจุบันโลหะที่นำมาใช้งานด้านวิศวกรรมจะมีการเติมธาตุผสมลงไปเพื่อปรับปรุงสมบัติให้ตรงกับความต้องการ

แผนภาพสมบูดที่มีอยู่ในวัสดุ หมายถึงบริเวณที่มีโครงสร้างหรือองค์ประกอบที่แตกต่างจากเฟสอื่น กราฟที่แสดงถึงเฟสต่าง ๆ ที่มีอยู่ในวัสดุ ณ สถานะหนึ่ง ซึ่งอุณหภูมิความดัน และองค์ประกอบต่างๆ จะเรียกว่า แผนภาพสมบูด (Phase Diagrams) หรืออาจเรียกว่า ໄໂຄະແກຣມสมบูด (Equilibrium Diagrams) โดยทั่วไปแผนภาพสมบูด มักจะถูกสร้างขึ้นที่สถานะสมบูด กล่าวคือ แผนภาพสมบูดนั้นบรรยายการครอบครองของโลหะที่มีอยู่ในวัสดุจะส่งผลกระทบต่อสมบัติของวัสดุ แผนภาพสมบูดจึงเป็นประโยชน์ที่ต่อวิศวกรเป็นอย่างมากที่สามารถนำไปใช้ในการทำงานลักษณะและสมบัติของวัสดุ รวมทั้งสามารถทราบข้อมูลต่าง ๆ ได้จากแผนภาพสมบูด

ดังนั้นแผนภาพสมบูดซึ่งมีความสำคัญในทางวิศวกรรมวัสดุ ในการผสมของโลหะตามสถานะที่สมดุลระหว่างเฟสต่าง ๆ นั้นจะเป็นได้ในทางปฏิบัติเมื่อโลหะผสมนั้นได้เย็นตัวอย่างช้า ๆ

มีเวลาให้เกิดกระบวนการแพร่ (Diffusion) ปรับสัดส่วนสมดุลอยู่ตลอดเวลา ในการศึกษาแพนภาพ สมดุล โดยวิธีการวิเคราะห์ทางความร้อนเป็นวิธีการนำโลหะผสมที่มีส่วนผสมต่างกันมาให้ความร้อนจนเกิดการหลอมละลายจากนั้นปล่อยให้เย็นตัวลงอย่างช้า ๆ ในขณะที่เกิดการเย็นตัวลง โลหะ และโลหะผสมจะเกิดการเปลี่ยนแปลงเฟสที่อุณหภูมิต่าง ๆ ซึ่งจะแสดงด้วยเส้นโค้งการเย็นตัว (Cooling Curve) แล้วนำเส้นโค้งการเย็นตัวของแต่ละส่วนผสมมาเขียนแพนภาพที่มีความสัมพันธ์ระหว่างการเปลี่ยนแปลงเฟส และส่วนผสมของโลหะซึ่งเรียกว่า แพนภาพสมดุลเฟส ซึ่งแพนภาพดังกล่าวสามารถนำไปใช้เป็นบรรทัดฐานในการศึกษาสมบัติ และการปรับปรุงสมบัติของโลหะผสม เพื่อประโยชน์ทางด้านวิศวกรรมต่อไป

1.2 วัตถุประสงค์ของการทดลอง

- 1.2.1 เพื่อศึกษาการเย็นตัวของโลหะบริสุทธิ์ และโลหะผสมที่มีปริมาณธาตุผสมที่แตกต่างกัน
- 1.2.2 เพื่อสร้างแพนภาพสมดุลของโลหะและโลหะผสมด้วยวิธีการวิเคราะห์ความร้อน
- 1.2.3 เพื่อศึกษาโครงสร้างจุลภาคของโลหะและโลหะผสมที่มีธาตุผสมที่แตกต่างกัน

1.3 ขั้นตอนของการทำการทดลอง

- 1.3.1 วัสดุที่ใช้ในการศึกษาคือวัสดุดินบุกและวัสดุตะกั่ว
- 1.3.2 สร้างแพนภาพสมดุลด้วยวิธีการวิเคราะห์ความร้อน
- 1.3.3 ตรวจสอบโครงสร้างจุลภาคของวัสดุดินบุกบริสุทธิ์ วัสดุตะกั่วบริสุทธิ์ และตรวจสอบโครงสร้างจุลภาคของดินบุกผสมตะกั่ว
- 1.3.4 ออกแบบและสร้างชุดศึกษาแพนภาพสมดุลด้วยวิธีการวิเคราะห์ความร้อน ซึ่งสามารถให้ความร้อนไม่น้อยกว่า 1000 องศาเซลเซียส ใช้กระแสไฟฟ้า 220 V

1.4 ประโยชน์ที่คาดว่าจะได้รับ

1.4.1 ได้ชุดคีกษาแผนภาพสมดุลด้วยวิธีการวิเคราะห์ความร้อนซึ่งใช้เป็นชุดทดลองสำหรับการศึกษาการสร้างแผนภาพสมดุลในรายวิชาวัสดุวิศวกรรมและวิชาที่เกี่ยวข้อง

1.4.2 ทำให้ได้ทราบถึงวิธีการสร้างแผนภาพสมดุลและอัตราส่วนผสานที่แตกต่างกัน

1.4.3 ทราบถึงความสัมพันธ์ระหว่าง โครงสร้าง กระบวนการและสามารถเลือกใช้วัสดุในงานวิศวกรรมได้อย่างถูกต้อง

บทที่ 2

งานวิจัยและกุญแจที่เกี่ยวข้อง

แผนภาพสมดุลประกอบด้วยเฟส เฟสหนึ่ง ๆ ในสังคมนิคหนึ่งในความหมายเชิงโครงสร้าง จุดภาค คือ บริเวณหนึ่ง ๆ ซึ่งมีโครงสร้าง หรือองค์ประกอบที่แตกต่างจากบริเวณอื่น แผนภาพสมดุลเป็นรูปกราฟที่แสดงขอบเขตของเฟสต่าง ๆ ส่วนใหญ่แผนภาพสมดุลมักสร้างขึ้นตามเงื่อนไขที่วัสดุอยู่ในสภาพสมดุล วิศวกรหรือนักวิทยาศาสตร์มักเป็นผู้ใช้แผนภูมิเพื่อทำความเข้าใจ และทำนายพฤติกรรมต่าง ๆ ของวัสดุ

2.1 งานวิจัยที่เกี่ยวข้อง

พิริยะศ แสนโภชน์ (2548) [1] ได้ศึกษาการพยากรณ์อุณหภูมน้ำโลหะในเตาหลอมแบบเหนี่ยวนำโดยใช้โครงข่ายประสาทเทียมเป็นการทดลองการใช้โครงข่ายประสาทเทียมมาพยากรณ์อุณหภูมน้ำโลหะในเตาหลอมแบบเหนี่ยวนำ อันเนื่องมาจากการปฏิบัติหน้างานจริงนั้นต้องใช้พนักงานที่มีความเชี่ยวชาญและคาดเดาอุณหภูมิของน้ำโลหะในเตาหลอมเหล็กสูง เพื่อที่จะทำการจุ่นวัดโดยใช้เทอร์โมมิเตอร์ที่ราคาสูงเกือบ 1 ล้านบาท ทำการจุ่นวัดและต้องพยายามจุ่นวัดให้น้อยลงที่สุดเพื่อยืดอายุการใช้งานของเทอร์โมมิเตอร์ดังกล่าว ดังนั้นกรรมวิธีการตรวจวัดอุณหภูมิของน้ำโลหะในเตาหลอมของพนักงานจะต้องใช้พลังงานไฟฟ้าที่ป้อนให้กับเตาหลอมโลหะมากกว่าปกติ กล่าวคือน้ำโลหะในเตาหลอมนั้นอุณหภูมิที่ต้องการคือ 1500 องศาเซลเซียส แต่พนักงานจะต้องป้อนพลังงานไฟฟ้ามากขึ้นเพื่อให้อุณหภูมิของน้ำโลหะในเตาหลอมนั้นมากกว่า 1500 องศาเซลเซียส จึงจะสามารถเห็นน้ำโลหะลงแบบพิมพ์ได้ ซึ่งกรรมวิธีนี้จะทำให้สิ้นเปลืองพลังงาน ซึ่งทางผู้วิจัยได้ใช้โปรแกรมเดลปิว (Lab view) เก็บข้อมูลอัตราการไหลของน้ำหล่อเย็น อุณหภูมิของน้ำหล่อเย็นขาเข้า อุณหภูมิของน้ำหล่อเย็นขาออก และพลังงานไฟฟ้าที่ป้อนเข้าเตา เพื่อนำข้อมูลต่าง ๆ มาแทนให้กับโครงข่ายประสาทเทียมเพื่อนำพยากรณ์อุณหภูมิของน้ำโลหะในเตาหลอมโลหะแบบเหนี่ยวนำเพื่อการประหัดพลังงาน

ศรีพงษ์ พรรภ์แพ้ว (2548) [2] ได้ศึกษาสมบัติของวัสดุพัฒนาหัวบรรอนซ์ดิบุกทัลคัมจากการเตรียมโดยกระบวนการผลิตโลหะผสมเชิงกล วัตถุประสงค์ของโครงการนี้ คือ การศึกษาสมบัติของวัสดุพัฒนาหัวบรรอนซ์ดิบุกทัลคัม ซึ่งได้จากการเตรียม 2 วิธี วิธีแรกผลิตโดยการผสมบรรอนซ์ดิบุกทัลคัม และวิธีที่สองผลิตโดยบดผสมผงโลหะทองแดงและดิบุกทัลคัม โดยใช้เครื่องบดผสมแบบสั่นในบรรยากาศของก๊าซอะร์กอน ตัวแปรที่ใช้ในการทดลองคือ ปริมาณผงทัลคัมและเวลาที่ใช้บดผสมพบว่าขั้นงานที่เตรียมจากผงโลหะบรรอนซ์ดิบุกพัฒนาหัวบรรอนซ์ดิบุกทัลคัมมีความ

แข็งแรง ความแข็ง ความหนาแน่นและพิวเรียบมากกว่าชิ้นงานที่เตรียมจากผงโลหะทองแดงและดินสูกับหัลคัมเพระการอบผนึกชิ้นงานจากวิธีแรกจะง่ายกว่าวิธีที่สองเมื่อภาวะต่าง ๆ เหมือนกัน ชิ้นงานจากวิธีที่สองต้องใช้เวลาในการฟอร์มตัวเป็นบรรอนซ์ก่อนและผงหัลคัมเป็นตัวขัดขวางการแพร่ของ โลหะดินสูกเข้าไปในเนื้อของทองแดงและการอบผนึก เนื่องจากผงหัลคัมเสื่อมและทน อุณหภูมิสูงกว่าผง โลหะจึงทำให้ความแข็งแรงลดลงเมื่อเพิ่มปริมาณผงหัลคัมในขณะที่ความแข็งแรงลดลงเมื่อเพิ่มปริมาณหัลคัมมีความแข็งแรงต่ำกว่า โลหะ เวลาในการบดผสมที่นานขึ้นทำให้การกระจายตัวของหัลคัมในเนื้อโลหะสม่ำเสมอมากขึ้น และทำให้อุณภูมิข้นคาดเล็ก ลง จึงทำให้ชิ้นงานมีความหนาแน่นสูงและแข็งแรง และยังพบว่าอัตราการสึกหรอและสัมประสิทธิ์ ความเสียดทานจะเพิ่มขึ้นเมื่อปริมาณผงหัลคัมมากขึ้นและบดเป็นเวลาสั้น ๆ ดังนั้นการผสมหัลคัม ในปริมาณที่เหมาะสมและบดเป็นเวลานานเพียงพอ ก็จะทำให้อัตราการสึกหรอและสัมประสิทธิ์การเสียดทานลดลงถึงระดับที่น่าพอใจ

วุชา กาญจนอักษร (2549) [3] ได้ศึกษาพิษเจ็บพลันของตะกั่วและทองแดงที่มีต่อไส้เดือน การศึกษาความเป็นพิษของตะกั่วและทองแดงที่มีต่อไส้เดือนน้ำ (*Limnodrilus Hoffmeisteri*) ได้ทำการทดลองในระบบห้องน้ำน้ำในห้องปฏิบัติการเป็นระยะเวลา 96 ชั่วโมง ผลการศึกษาพบว่าทองแดงมีความเป็นพิษสูงกว่าตะกั่ว โดยมีค่า LC₅₀ ที่ 72 และ 96 ชั่วโมง เท่ากับ 0.15 และ 0.09 mg/l ตามลำดับ ในขณะที่ตะกั่วมีความเป็นพิษต่ำกว่า โดยมีค่า LC₅₀ ที่ 96 ชั่วโมง เท่ากับ 0.76 mg/l นอกจากนี้ยังพบว่าไส้เดือนน้ำชนิดนี้มีการเปลี่ยนแปลงลักษณะรูปร่างภายนอกและการตอบสนองทางพฤติกรรมเมื่อได้รับพิษของตะกั่วและทองแดง ซึ่งสามารถนำมาใช้เป็นเกณฑ์ในการพิจารณา ระดับความเป็นพิษกึ่งเฉียบพลันได้ การศึกษาครั้งนี้สรุปได้ว่าสามารถนำไปใช้เดือนน้ำ (*L. hoffmeisteri*) ใช้เป็นสตั๊วทดลองในการประเมินระดับความเป็นพิษเจ็บพลันของตะกั่วและ ทองแดงในน้ำได้

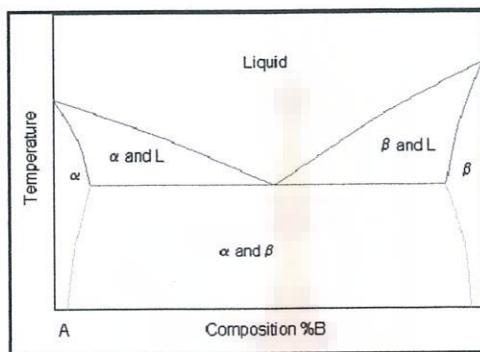
ธีระชัย บงการณ์ (2551) [4] ได้ศึกษาผลของตะกั่วส่วนเกินที่มีต่อโครงสร้างเฟสและ โครงสร้างจุลภาคของผงพลีกเคลดแบบเรียน ไฟฟ้าเนตในงานวิจัยนี้เป็นการศึกษาผลของการเติมตะกั่ว ส่วนเกินที่มีต่อโครงสร้างเฟสและโครงสร้างจุลภาคของผงพลีกเคลดแบบเรียน ไฟฟ้าเนต [(Pb0.975Ba 0.025) TiO₃; (PBT2.5)] ซึ่งเตรียมโดยวิธีผสมออกไซด์ด้วยการเติมตะกั่วส่วนเกินปริมาณ -3, 0, 1, 3, 5 และ 10 wt% เพื่อชุดเชยตะกั่วที่สูญเสียในระหว่างการเคลดไซน์ที่อุณหภูมิ 800 องศาเซลเซียส เป็นเวลา 1 ชั่วโมง ทำการวิเคราะห์โครงสร้างพลีกและโครงสร้างจุลภาคของผงพลีกเคลดแบบเรียน ไฟฟ้าเนต โดยวิธีการเดี่ยวเบนของรังสีเอกซ์ (X - Raydiffractrometer) และกล้องจุลทรรศน์อิเล็กตรอน แบบส่องกราด (Scanning Electron Microscope) ตามลำดับ พบร่วมผงพลีกเคลดแบบเรียน ไฟฟ้าเนตที่เตรียมได้มีโครงสร้างเป็นแบบเตะตะระ โภนอ่อนอกจากนี้พบการเกิดเฟสเปลกปลอกของเดดออก

ไซด์ (PbO) , ไททาเนตออกไซด์ (TiO), และเดคไซด์ออกไซด์ (PbO_2) ในตัวอย่างที่ปริมาณตะกั่วส่วนเกินมากกว่า 1 wt เปอร์เซ็นต์ อัตราส่วน c/a ปริมาตรต่อหน่วยเซลล์มีค่าเพิ่มขึ้น และขนาดอนุภาคเฉลี่ยขององผลึกมีขนาดใหญ่ขึ้นเมื่อปริมาณตะกั่วส่วนเกินเพิ่มขึ้น

เกคราพร วทัญ (2552) [5] ได้ศึกษาอิทธิพลของการบวนการออกซิเดชันที่มีต่อโครงสร้างจุลภาคของโลหะเงินผสมดีบุกเพื่อศึกษาอิทธิพลของอุณหภูมิในกระบวนการการทำออกซิเดชัน (Internal Oxidation) ที่มีต่อโครงสร้างจุลภาคของโลหะเงินผสมดีบุก การทดลองเริ่มจากการหลอมโลหะเงินผสมดีบุกที่มีส่วนผสมของ 5 Sn เป็นอินกอต จากนั้นนำอินกอตไปทำการบวนออกซิเดชันภายใน โดยการอบชิ้นงานที่อุณหภูมิ 650, 700 และ องศาเซลเซียส เป็นเวลา 24 ชั่วโมง ระหว่างทำการอบได้ใส่ก้าชออกซิเจนด้วยความดัน กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร อัตราการไหลของก้าช ลิตรต่อนาที และปล่อยให้ชิ้นงานเย็นในเตา จากนั้นศึกษาโครงสร้างด้วยกล้องจุลทรรศน์แสงและอิเล็กตรอนศึกษาชนิดสารประกอบของโลหะด้วยเทคนิค XRD และวัดความแข็งด้วยสเกลวิกเกอร์ ผลการทดลองพบว่าชิ้นงานก่อนทำการบวนออกซิเดชันมีโครงสร้างเดนไครต์ เมื่อทำการบวนที่อุณหภูมิ 700 และ 750 องศาเซลเซียส โครงสร้างมีลักษณะเกรนเป็น Equiaxed Grains บริเวณผิวชิ้นงานเกิดชิ้นฟิล์มนิ่มค่าความหนาระหว่าง 25 ไมครอน เมื่อเพิ่มอุณหภูมิการอบเป็น 700 และ 750 องศาเซลเซียส พบว่าลักษณะชิ้นฟิล์มของชิ้นงานไม่ต่อเนื่อง และปริมาณดีบุกออกไซด์บริเวณชิ้นฟิล์มของชิ้นงานเพิ่มขึ้น โดยที่อุณหภูมิอบ 750 องศาเซลเซียส พบปริมาณดีบุกออกไซด์มากที่สุดส่งผลให้ความแข็งที่ผิวมีแนวโน้มเพิ่มขึ้น สรุปว่ากระบวนการทำการบวนออกซิเดชันภายในมีผลต่อโครงสร้างและความแข็งของโลหะเงินผสมดีบุก

Department of Materials Science and Metallurgy , University of Cambridge (1996) [6] ได้ศึกษาระบบการสร้างแผนภาพสมดุลของวัสดุดีบุกและบิสมัท แผนภาพสมดุลเป็นส่วนสำคัญของโลหะผสมแสดงถึงสถานะสมดุลของวัสดุผสมเพื่อให้ได้กราฟความสัมพันธ์ของอุณหภูมิและวัสดุผสม ซึ่งจะได้แผนภาพแสดงชิ้นตอนการคำนวณเป็นรูปเป็นร่าง ดังนั้นมันเป็นสิ่งสำคัญอย่างยิ่ง เพื่อให้สามารถสร้างแผนภาพสมดุลและรู้วิธีการที่จะใช้เพื่อทำนายพฤติกรรมของวัสดุทฤษฎีหลักของเฟสไดอะแกรมเป็นไปตามรอบความร้อนแห่งที่ถูกพัฒนาขึ้น เมื่อวัสดุผสมเย็นตัวและแสดงชิ้นตอนการเปลี่ยนแปลง โดยการพลีอกราฟความสัมพันธ์ของอุณหภูมิกับเวลา เพื่อความหลากหลายของวัสดุผสมที่แตกต่างกัน เป็นไปได้ที่จะเห็นความเปลี่ยนแปลงของอุณหภูมิที่แตกต่างกันตามรูปแบบชิ้นตอนมันเป็นความสะดวกในการได้เป็นแผนภาพอีซี่ไบนาเร (Easy Binary) แต่แม้ว่าจะเป็นความรวดเร็วในการใช้อ่านสำหรับจุดสูงสุดของแผนภาพอาจจะใช้เวลานานและอุปกรณ์ที่ใช้จึงมีความละเอียดอ่อนมากขึ้นในการตรวจสอบการเปลี่ยนแปลงที่เกิดขึ้น การ

เปลี่ยนแปลงเกิดขึ้นเมื่อระบบการเปลี่ยนแปลงที่เป็นของแข็ง โดยทั่วไปแผนภาพซินเปลียนารี (Simple Binary) ดังต่อไปนี้



รูปที่ 2.1 แสดงตัวอย่างแผนภาพสมดุล

L ย่อมาจากของเหลว โดยแยกวัสดุผสมออกเป็น 2 ส่วนคือ A และ B ส่วน α และ β เป็นขั้นตอนการเปลี่ยนแปลงของที่เป็นของแข็ง A และ B ตามลำดับ สายสีฟ้าเป็นตัวแทนของสายการ ลิกวิดัส (liquidus) และ โซลิดัส (solidus) ซึ่งง่ายในการวัด เส้นสีแดงเป็นเส้นแสดงการเปลี่ยนแปลงที่เป็นของแข็งไปเป็นของแข็งและอื่น ๆ ต้องใช้อุปกรณ์ที่มีความละเอียดอ่อนมากขึ้นแต่ยังมีองค์ประกอบอนึ่งจำนวนมากที่อยู่เบื้องหลังทฤษฎีอุณหพลศาสตร์เฟส ไดอะแกรนซ์จะช่วยให้เป็นระบบมากขึ้น หรือปัญหาที่ซับซ้อนมากขึ้นที่จะคาดการณ์ทั้งนี้จะนำไปสู่การสร้างเฟส ไดอะแกรนด์ไดเร็วขึ้น เนื่องจากสามารถใช้เวลานานในการทดสอบและไม่เคยมีเวลาพร้อมที่จะทำงานในทางปฏิบัติ ดังกล่าวจุดสำคัญที่ต้องจำคือแผนภาพแสดงขั้นตอนความสมดุลและเพื่อให้อุณหภูมิเย็นตัว, เหล่านี้หากที่จะบรรลุเนื่องจากปัญหาการเคลื่อนไหว แม้ในอุณหภูมิที่สูงขึ้นอาจจะมีปัญหาของการไม่เวลาเพียงพอที่แข็งในการรองรับการ equilibrate เป็นระบบคือการระบายความร้อน

R. McGraw (1997) [7] ได้ศึกษาแผนภาพสมดุลของแอนโนนียนไบซัลเฟสและน้ำละของโดยที่คุณความรู้ทั้งจากธรรมชาติและจากของมนุษย์มีอยู่ พร่าหลายในบรรยายกาศ พากมันเป็น เมฆที่รวมตัวกันกับนิวเคลียต์แยกจ่าบรังสีบนบรรยายกาศและเกิดปฏิกิริยาความแน่น ละของลองนี อิทธิพลโดยตรงต่อสภาพภูมิอากาศ โดยจะกระจายรังสีกลับสู่พื้นที่หรือโดยอ้อม โดยการเปลี่ยน คุณสมบัติของแสงและความถี่ของเมฆ ชัลเฟตซึ่งมีอยู่ทั้งในธรรมชาติและของมนุษย์ก็เป็นหนึ่งใน ละของลองในบรรยายกาศที่สำคัญที่สุด พากมันมาจากการเกลอกูลของกรรมกำมะถันที่ผลิตจาก Photochemical ก้าวเหล่านี้เป็นกรดเป็นละของลองที่เป็นกลางอย่างรวดเร็วในบรรยายกาศที่ลดลง โดยทำปฏิกิริยากับแอนโนนีย ที่ความสูงค่าดังนี้ที่แอนโนนียที่มีความเข้มข้นสูงที่พบมากที่สุด

เป็นแบบละของ($\text{NH}_4\text{}_2\text{SO}_4$ และ $(\text{NH}_4\text{)}_3\text{H}(\text{SO}_4)\text{}_2$) ในขณะที่เห็นอื้นขึ้นของเขต องค์ประกอบคือ ไกดี้ NH_4HSO_4 ภายใต้ Convective strong เรานำเสนอบาทความนีสู่ปูโดยย่อจากการสังเกตของเรา สามารถระบุ NH_4HSO_4 ได้ทางเดียวคือ อนุภาคและปฏิสัมพันธ์กับไอน้ำ อุณหภูมิตั้งแต่ -40 ถึง 30 องศาเซลเซียส เราได้สร้างแผนภาพ $\text{NH}_4\text{HSO}_4/\text{H}_2\text{O}$ และค้นพบใหม่ระยะชั่นชั้นผลึกที่แสดงว่า อุณหภูมิต่ำ -30 องศาเซลเซียส เราไม่สามารถแยก Deliquescence, การออกดอกและ Solid - Solid phase เปลี่ยนและแสดงว่าไม่เหมือนจะของลายคุณภาพชั้นมากที่สุด NH_4HSO_4 และ พฤติกรรมของ Deliquescence strong ซึ่งขึ้นอยู่กับอุณหภูมิ

Morinaga Hiroumi (1999) [8] ได้ทำการศึกษาและพัฒนาการชุมกเคลือบผิวเรื่อน เครื่องประดับโดยใช้ทองแดงผสมดินสูก พ่นเคลือบลงบนผิวของกำไลที่หล่อนจากเงินผสมทองแดง ในอัตราส่วน เงิน 95 เปอร์เซ็นต์ ทองแดง 5 เปอร์เซ็นต์ เพื่อทำให้ผิวกำไลมีความแข็งแรงทนต่อการ บิดและทำให้สีของกำไลจากเดิมมีสีเงินเปลี่ยนมาเป็นสีเงินออกทองแดงและการศึกษายังพบอีก ว่าทองแดงผสมดินสูกที่พ่นเคลือบลงไปนั้น ช่วยทำให้กำไลเงินไม่เกิดการหมองและขังช่วยเพิ่มความ แข็งที่ผิวของกำไล นอกจากนี้ยังทำการพ่นเคลือบด้วยทองแดงผสมสังกะสี เพื่อเปรียบเทียบกับ ทองแดงผสมดินสูก จากการเปรียบเทียบที่พบว่าการพ่นเคลือบด้วยทองแดงผสมสังกะสีทำให้สีที่ เกิดขึ้นเปลี่ยนจากสีเดิมมาเป็นสีออกทอง แต่ความแข็งยังน้อยกว่าทองแดงผสมดินสูก การพ่นเคลือบ ด้วยทองแดงผสมสังกะสีทำให้มีความสวยงามเพิ่มขึ้นเท่านั้นเอง แต่ทางค้านคุณสมบัติยังด้อยกว่า ทองแดงผสมดินสูก

2.2 เฟส และแผนภาพสมดุล (Phase and Phase Diagram) และวิธีการสร้างแผนภาพสมดุล

เฟส (Phase) คือ บริเวณที่มีโครงสร้างหรือองค์ประกอบแตกต่างจากบริเวณอื่น โดยมี ขอบเขตเฟส (Phase Boundary) ที่แน่นอน เช่น (น้ำกับน้ำแข็งมีองค์ประกอบทางเคมีเหมือนกัน แต่ โครงสร้างแตกต่างกัน (น้ำเป็นของเหลวที่ไม่มีโครงสร้างผลึกแต่น้ำแข็งเป็นของแข็งที่มีโครงสร้าง ผลึกแบบเอกซ์โกลนล) ดังนั้น น้ำและน้ำแข็งจะมีเฟสที่ต่างกัน

โลหะผสม (Alloy) หรือสารละลาย (Solution) จะมีเฟสดีயิ่ว เพราะ โลหะหรือสารประกอบที่ นำมาผสมกันสามารถเป็นเนื้อดีຍกัน (Homogeneous) จึงไม่มีการแยกเฟสเกิดขึ้น แต่ถ้าไม่ สามารถรวมเป็นเนื้อดีຍกัน จะแยกเฟสให้เห็นเกิดเป็นของผสม (Mixture) เช่นของผสมระหว่าง ทรายกับน้ำจะมีเฟส 2 เฟส คือ เฟสที่เป็นของแข็งและของเหลว

แผนภาพสมดุล (Phase Diagram) คือ แผนภาพที่แสดงให้รู้ว่าวัสดุนั้นมีเฟสอะไรเกิดขึ้นบ้าง ที่อุณหภูมิ ความดัน และองค์ประกอบต่าง ๆ กัน และทุกเฟสที่เกิดขึ้นจะอยู่ในภาวะสมดุล ซึ่งเป็น ภาวะที่ไม่มีปฏิกิริยาการเปลี่ยนแปลงใด ๆ ของเฟสกับสิ่งแวดล้อม และสมบัติของสารที่กำลัง

พิจารณาจะไม่เปลี่ยนแปลงไปตามเวลา จึงอาจเรียกว่า แผนภาพเฟสสมดุล (Phase Equilibrium Diagram) การศึกษาแผนภาพสมดุลจะสามารถ

1) ทำนายได้ว่าโลหะผสมที่มีองค์ประกอบหนึ่ง ๆ ที่อุณหภูมิใด ๆ จะเกิดเพสอะไรบ้างที่อยู่ในภาวะสมดุล

2) บอกองค์ประกอบทางเคมีของแต่ละเฟสที่เกิดขึ้น

3) คำนวณปริมาณ (Quantity) ของแต่ละเฟสที่มีอยู่

2.2.1 การสร้างแผนภาพสมดุลด้วยวิธีทางความร้อน

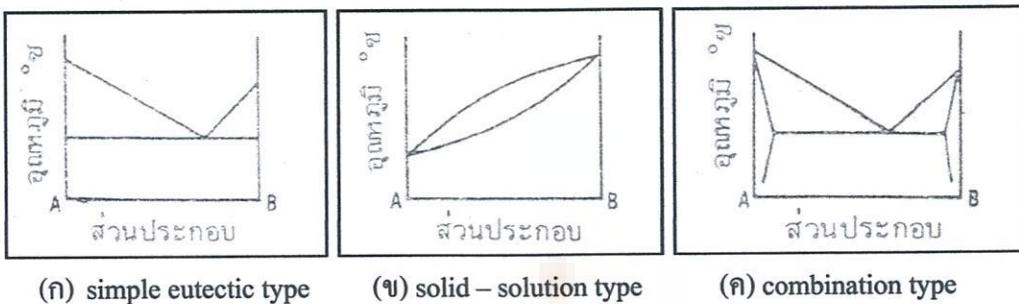
การสร้างแผนภาพสมดุลด้วยวิธีทางความร้อน (Thermal Equilibrium Diagrams) คือการปรับปรุงคุณสมบัติของโลหะบริสุทธิ์ ให้ดีขึ้นเมื่อคุณสมบัติตามวัตถุประสงค์ สามารถทำให้เป็นโลหะผสม (Alloy) จากการศึกษาโครงสร้างของโลหะที่เปลี่ยนไป เมื่อองค์ประกอบและอุณหภูมิต่าง ๆ กัน เมื่ออยู่ในสภาพภาวะสมดุล แล้วนำมาเขียนเป็นกราฟทำให้เกิดเป็น แผนภาพสมดุลด้วยวิธีทางความร้อนใช้เป็นบันทึกฐานในการศึกษาสมบัติ และการปรับปรุงคุณภาพของโลหะผสมขึ้น

โลหะผสมซึ่งประกอบด้วยโลหะ 2 ชนิด ซึ่งจะไม่นับสิ่งเจือปน (Impurities) ต่าง ๆ โลหะผสมที่ประกอบด้วยโลหะ 2 ชนิดเรียกว่าระบบ 2 สาร (Binary Alloy) การศึกษาแผนภาพสมดุลด้วยวิธีทางความร้อน ในขั้นต้นนั้นจะศึกษาเกี่ยวกับ ระบบ 2 สารเท่านั้น ระบบ 2 สารส่วนใหญ่จะลายเข้ากันได้เป็นเนื้อเดียวกันเมื่ออยู่ในสภาพของเหลว เมื่ออยู่ในสภาพได้ 3 แบบคือ

1) โลหะทึ้งสองต่างแยกตัวออกจากกันและกันโดยเด็ดขาดเมื่ออยู่ในสภาพของแข็ง แผนภาพสมดุลทางความร้อนของโลหะผสมชนิดนี้จะเป็นชนิด Simple Eutectic

2) โลหะทึ้งสองลายเป็นเนื้อเดียวกันเมื่ออยู่ในสภาพของแข็ง แผนภาพสมดุลทางความร้อนของโลหะผสมชนิดนี้จะเป็นชนิด Solid – Solution

3) โลหะทึ้งสองลายเข้ากันเป็นเนื้อเดียวกันทางส่วนเมื่ออยู่ในสภาพของแข็ง แผนภาพสมดุลทางความร้อนของโลหะผสมชนิดนี้ จะเป็นแบบ Combination ดังแสดงตัวอย่างทั้ง 3 ชนิดในรูปที่ 2.1

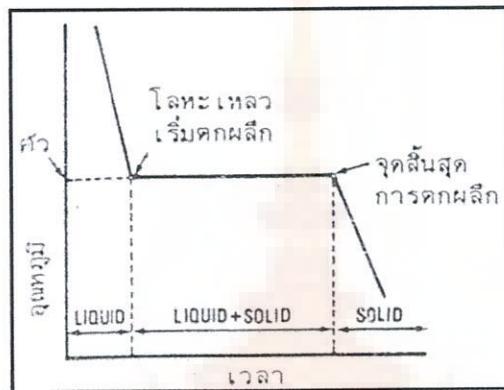


รูปที่ 2.2 แสดงแผนภาพสมดุลระบบ 2 สาร ชนิดต่าง ๆ ของโลหะ [9]

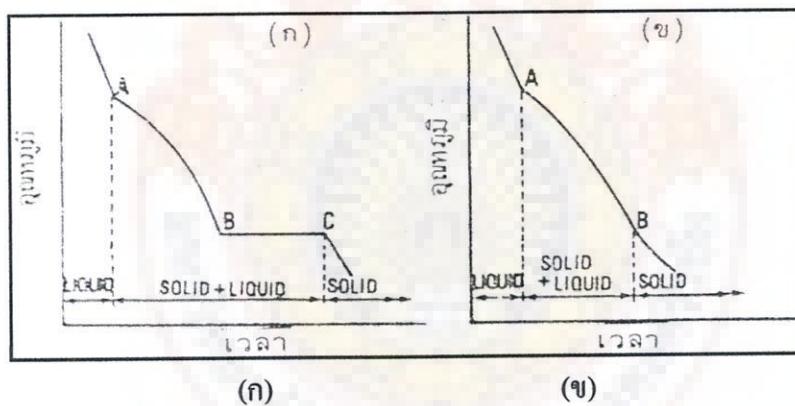
การสร้างแผนภาพสมดุลด้วยวิธีทางความร้อน สามารถสร้างได้จากเส้นโถงการเย็นตัว (Cooling Curve) ของโลหะและโลหะผสมที่มีองค์ประกอบต่าง ๆ กันเส้นโถงการเย็นตัวของโลหะบริสุทธิ์ จะมีจุดเริ่มแข็งตัวและจุดสิ้นสุดการแข็งตัว ณ อุณหภูมิเดียวกันดังแสดงในรูปที่ 2.2 ส่วนเส้นโถงการเย็นตัวของโลหะผสมจะมีการแข็งตัวอยู่ในช่วงอุณหภูมินั่นดังแสดงในรูปที่ 2.3 จะเห็นได้ว่าโลหะผสมที่มี การสร้างแผนภาพสมดุลด้วยวิธีการทางความร้อนชนิดที่มีจุดยูเทกติก จะมี การแข็งตัวโดยอุณหภูมนิกที่ ณ จุดยูเทกติกนั้น ตัวอย่างการสร้างแผนภาพสมดุลด้วยวิธีการทางความร้อน จากเส้นโถงการเย็นตัว (Cooling Curve) ได้แสดงไว้ในรูปที่ 2.4 โลหะผสมที่นำมาหาเส้นโถงการเย็นตัว ในที่นี้คือ โลหะผสมที่มีองค์ประกอบของ A และ B เป็น 80 เปอร์เซ็นต์ A 20 เปอร์เซ็นต์ B 60 เปอร์เซ็นต์ A 40 เปอร์เซ็นต์ B 40 เปอร์เซ็นต์ A 60 เปอร์เซ็นต์ B และ 20 เปอร์เซ็นต์ A 80 เปอร์เซ็นต์ B นอกจากนี้มีเส้นโถงการเย็นตัว ของโลหะบริสุทธิ์ A และ B จากเส้นโถงการเย็นตัว เหล่านี้เมื่อโยงจุดที่โลหะเริ่มแข็งตัวเข้าด้วยกันจะได้เส้นโถงของเหลว (Liquidus Curves) ซึ่งเป็นเส้นแสดงการเปลี่ยนสถานะของโลหะจากของเหลวเป็นของแข็ง และเมื่อโยงจุดที่สิ้นสุดการแข็งตัวของโลหะเข้าด้วยกันจะได้เส้นโถงของแข็ง (Solidus Curves) โลหะที่อยู่ระหว่างเส้นโถงของเหลวและเส้นโถงของแข็งจะเป็นของแข็งปนกับของเหลว ส่วนโลหะที่อยู่ได้เส้นโถงแข็งจะเป็นของแข็งทั้งหมด จากเส้นโถงของเหลว AC จะเห็นว่าเมื่อเปอร์เซ็นต์ B เพิ่มขึ้น อุณหภูมิแข็งตัวของโลหะจะลดลง ในทำนองเดียวกันทางด้านเส้นโถงของเหลว CB จะเห็นว่าเมื่อเปอร์เซ็นต์ A เพิ่มขึ้น อุณหภูมิแข็งตัวของโลหะก็จะลดลง เช่นกัน โลหะผสมที่มีองค์ประกอบ ณ จุด C จะมีอุณหภูมิในการแข็งตัวต่ำที่สุด โลหะผสมดังกล่าวมีเราเรียกว่ายูเทกติก (Eutectic) ซึ่งมีรากภาษาญี่ปุ่นว่า กะริกซึ่งแปลว่าหลอมตัวง่าย ณ จุดนี้ โลหะ A โลหะ B จะแข็งพร้อมกันโดยอุณหภูมิไม่เปลี่ยนแปลง เกิดเป็นผลึกของโลหะ A บริสุทธิ์และโลหะ B บริสุทธิ์ตกหลับกันไปมา ด้วยลักษณะของโลหะ A และ B ณ จุดยูเทกติก นั้น การแข็งตัวของโลหะผสม ณ จุดยูเทกติกนี้

นอกจากแข็งตัวในลักษณะดังกล่าวแล้ว อาจจะเกิดแข็งตัวในลักษณะเป็นโลหะผสมเนื้อเดียวกัน ตลอดหรืออาจแข็งตัวในลักษณะเป็นสารประกอบก็เป็นได้

โลหะผสมยูเทคติกอาจให้นิยามได้ว่าคือโลหะที่เกิดจากการแข็งตัวโดยมีอุณหภูมิกองที่เป็นของแข็งที่มีเฟสมากกว่าหนึ่งเท่ากับ 2 และเป็นโลหะผสมที่มีจุดแข็งตัวต่ำที่สุดในโลหะผสมชุดนั้น ๆ



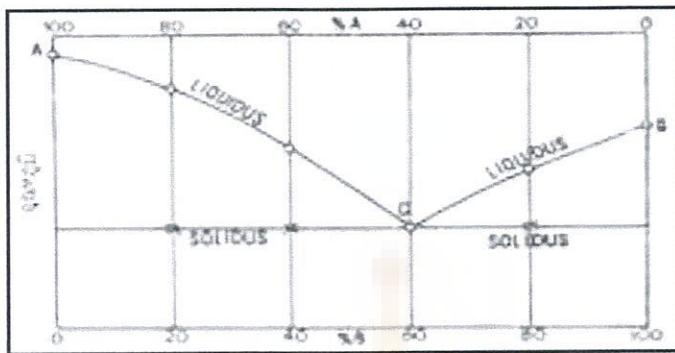
รูปที่ 2.3 แสดงเส้นโค้งการเย็นตัวทั่ว ๆ ไปของโลหะบริสุทธิ์ [9]



(ก) เส้นโค้งการเย็นตัวของโลหะผสมสองชนิดที่มีแผนภาพสมดุลแบบ Eutectic Type

(ข) เส้นโค้งการเย็นตัวของโลหะผสมสองชนิดที่มีแผนภาพสมดุลแบบ Solid – Solution Type

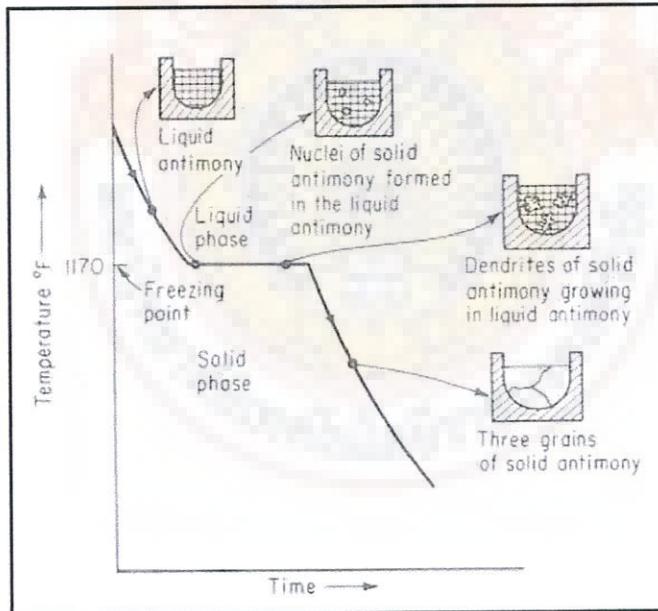
รูปที่ 2.4 แสดงเส้นโค้งการเย็นตัวของโลหะผสม [9]



รูปที่ 2.5 แสดงการสร้างแผนภาพสมดุลด้วยวิธีการวิเคราะห์ความร้อนชนิด Simple Eutectic Type จากเส้นโถกการเย็นตัว [9]

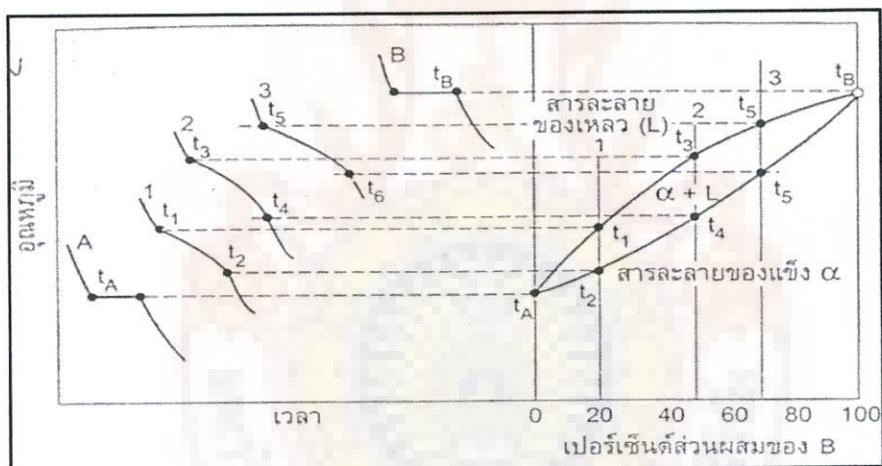
2.2.2 เส้นโถกการเย็นตัว (Cooling Curves)

เส้นโถกการเย็นตัว หมายถึงเส้นโถกหรือกราฟที่แสดงความสัมพันธ์ระหว่างอุณหภูมิ (Temperature) กับเวลา (Time) ที่ใช้ในการเย็นตัวแบบสมดุล เช่น การแข็งตัวของโลหะบริสุทธิ์และโลหะผสมจะมีเส้นโถกการเย็นตัวที่แตกต่างกัน ดังแสดงในรูปที่ 2.6

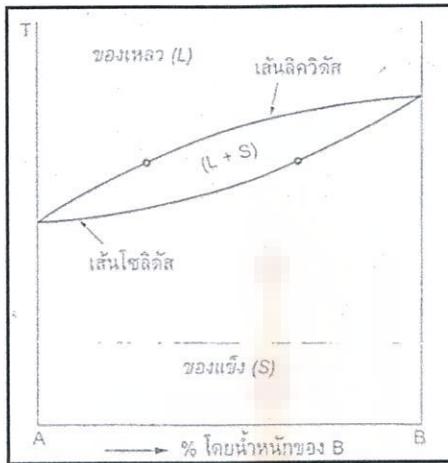


รูปที่ 2.6 แสดงเส้นโถกการเย็นตัวและการเปลี่ยนแปลงเฟสของโลหะขณะเกิดการแข็งตัว [10]

การสร้างแผนภาพสมดุลทำได้โดยใช้เส้นโถงการเย็นตัวของโลหะผสม A และ B ที่ส่วนผสมต่างๆ โดยจากรูปที่ 2.6 เส้นโถงการเย็นตัวประกอบไปด้วยโลหะบริสุทธิ์ A และ B เส้นโถงการเย็นตัวหมายเลข 1 2 และ 3 เป็นของโลหะผสม 20 เปอร์เซ็นต์ 50 เปอร์เซ็นต์ และ 70 เปอร์เซ็นต์ B ตามลำดับ จากนั้น กำหนดให้แกนตั้งของรูปที่ 2.6 เป็นอุณหภูมิและแกนนอนเป็นเปอร์เซ็นต์ ส่วนผสมระหว่างโลหะ A และ B จากนั้นลากเส้นประจากอุณหภูมิเริ่มต้นการแข็งตัว รูปที่ 2.6 มาตัดกับเส้นส่วนผสมที่ลากไว้ในแนวตั้ง รูปที่ 2.6 ที่ส่วนผสม 100 เปอร์เซ็นต์ A 20 เปอร์เซ็นต์ B 50 เปอร์เซ็นต์ B 70 เปอร์เซ็นต์ B และ 100 เปอร์เซ็นต์ B ตามลำดับ จะได้จุดตัดที่เกิดขึ้นในรูปที่ รูปที่ 2.6 ที่จุด t_A , t_1 , t_3 , t_5 และ t_B จากนั้นที่จุด t_A , t_2 , t_4 , t_6 และ t_B ในรูปที่ 2.7 ลากเส้นมาตัดกับเส้นส่วนผสมในรูปที่ 2.6 เช่นกันจะได้จุด t_A , t_2 , t_4 , t_6 และ t_B ที่รูป 2.6 จากนั้nlakเส้นผ่านทุกจุดตัดบนรูปที่ 2.7 โดยผ่านจุด t_A , t_1 , t_3 , t_5 , t_B , t_2 , t_4 และ t_6 เราจะได้แผนภาพสมดุลขึ้นมาซึ่งเรียกว่า แผนภาพสมดุลเฟส (Phase Equilibrium Diagram) ดังรูปที่ 2.7



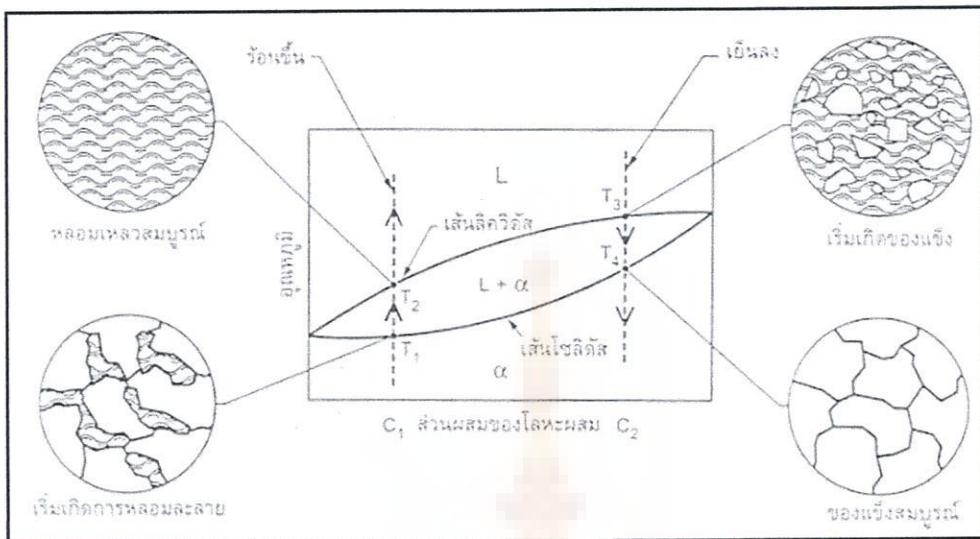
รูปที่ 2.7 แสดงการสร้างแผนภาพสมดุลของโลหะผสม ซึ่งมีสภาพเป็นสารละลายน้ำแข็ง[10]



รูปที่ 2.8 แสดงแผนภาพสมดุลของโลหะผสม A และ B [10]

ส่วนประกอบของแผนภาพสมดุลจะประกอบด้วยส่วนสำคัญ ๆ คือ เส้นแสดงขอบเขตของเฟส จากแผนภาพสมดุลในรูปที่ 2.8 ได้แก่ เส้นลิกวิดัส (Liquidus line) และเส้นโซลิดัส (Solidus line) ส่วนประกอบถัดมาคือพื้นที่ต่าง ๆ โดยเนื้อเส้นลิกวิดจะเป็นพื้นที่ที่อยู่ภายใต้เส้นลิกวิดัส และเส้นโซลิดจะมี 2 เฟสร่วมกันคือ เฟสของแข็งและเฟสของเหลว

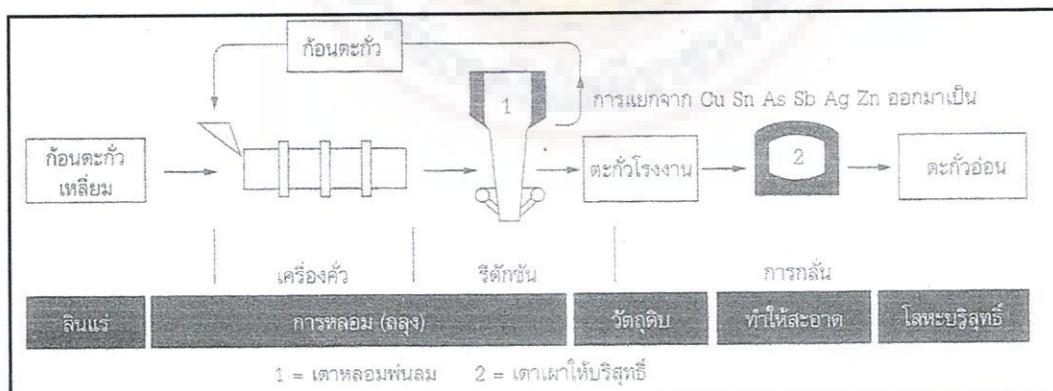
ส่วนประกอบต่างๆ ของแผนภาพสมดุลจะประกอบด้วยส่วนสำคัญๆ ของโลหะผสม ได้แก่ หักส่วนผสมทึบในขณะเปลี่ยนสภาพจากของเหลวไปเป็นของแข็งหรือจากของแข็งไปเป็นของเหลว คือ หักส่วนผสม C₁ ที่ส่วนผสม C₁ ขึ้นเรื่อยๆ โลหะผสมจะเริ่มเกิดการหลอมเหลวที่ T₁ และจะถอยเป็นของเหลวอย่างสมบูรณ์ที่เหนือ T₂ และหากให้โลหะหลอมเหลวที่มีส่วนผสม C₂ เย็นตัวลงมาอย่างช้าๆ จนถึง T₃ และหากเราให้โลหะหลอมเหลวที่มีส่วนผสม C₂ เย็นตัวลงมาอย่างช้าๆ จนถึง T₄ ก็จะเริ่มมีเฟสของแข็งเกิดขึ้นในเฟสของเหลว และเมื่ออุณหภูมิลดลงเรื่อยๆ เฟสของแข็งจะโตขึ้นและถอยเป็นเฟสของแข็งอย่างสมบูรณ์ที่ต่ำกว่า T₄



รูปที่ 2.9 แสดงเส้นลิคิวิตและเส้น ไฮดิคิสจะเป็นตัวบทของบทความเป็นเพื่อสอนเหลวและของแข็งที่สมบูรณ์ของโลหะผสม [10]

2.3 วัสดุตะกั่วและวัสดุดีนัก (Lead and Tin)

2.3.1 ตะกั่ว (Lead) ตะกั่วเป็นโลหะที่เก่าแก่ที่สุดที่นำมายึดประโภชน์ เพราะว่าสามารถนำมารีดขันได้ง่ายจากสินแร่นึ่งจากมีจุดหลอมเหลวต่ำจึงมีความเร็วในการเป็นไอสูง เช่น การหล่อขึ้นรูปหรือการบัดกรี ioxong ตะกั่วจะเป็นพิษต่อระบบการทำงานหายใจ ดังนั้นการทำงานกับตะกั่วจะต้องให้สถานที่ที่ทำงานมีอากาศถ่ายเทได้ ความหนาแน่น 11.3 kg/dm^3 หลอมเหลว 327 องศาเซลเซียส โมดูลัสยืดหยุ่น 175000 N/mm^2 ส.ป.ส. การขยายตัว $29 \times 10^{-6}/\text{K}$ ความสามารถนำกระแสไฟฟ้า $5 \text{ m}/\Omega \times \text{mm}^2$ ความต้านแรงดึง $10 - 15 \text{ N/mm}^2$ ความอัตราส่วนยึดถือ 50 เปอร์เซ็นต์



รูปที่ 2.10 แสดงขั้นตอนการผลิตตะกั่ว [11]

การผลิตตะกั่ว เริ่มจากการนำก้อนตะกั่วเหลี่ยม (ตะกั่วชัลไฟค์) เข้าเครื่องคั่วให้ร้อน โดยมีลม ช่วยเป่าทำให้เกิดเป็น (ซังเฟอร์ไคร์ออกไซด์) SO_2 ลอยออกไป เหลือเป็นตะกั่วออกไซด์ (PbO) และ จะนำไปเข้าเตาหลอนพ่นลม (Shaft Furnace) คุกออกซิเจนออก ก้อนตะกั่วออกไซด์ (PbO) ที่ เหลืออยู่บางส่วนจะนำมาเข้าเตาคั่วอีก ตะกั่วส่วนมากจะสะ弧ดขึ้น แต่ก็ยังมี ทองแดง (Cu) ดีบุก (Sn) พลวง (Sb) เงิน (Ag) สังกะสี (Zn) ปนอยู่ต้องนำมากลั่นในเตาเผาให้บริสุทธิ์ ให้เป็นตะกั่ว บริสุทธิ์ที่มีความอ่อน

ตะกั่วเป็นโลหะสีอ่อนน้ำเงินเทาอ่อน มีความอ่อน โดยที่ความดัน 200 bar สามารถจัดอัดให้ ตะกั่วไหลออกได้ ตะกั่วทนการกัดกร่อนได้ดี ในการวางแผนเดบิลได้ดี ใช้ตะกั่วหุ้มกันการ กร่อน และกันแมลงจะทำลายได้ ใช้เป็นแผ่นกันรังสีเอกซ์ และกันมันค�파รังสี แผ่นแยกคิวมูเด เทอร์ เป็นต้นตะกั่วจะหล่อ และรีด ดึง อัด ขึ้นรูปง่าย

1) ตะกั่วอ่อนตะกั่วอ่อนเป็นตะกั่วไม่เจือ จะมีสารหนู พลวง บิสมัท ทองแดงหรือเงิน เจืออยู่เล็กน้อย (ขึ้นอยู่กับแหล่งที่มาของสินแร่) ตะกั่วนี้โครงสร้างอะตอนเป็น FCC จึงใช้ขึ้นรูปได้ ดีมากและอุณหภูมิการตกผลึกใหม่ (Recrystallization) จะอยู่ที่อุณหภูมิต่ำ ในการเจือเงินและแอนติ โนนีจะทำให้อุณหภูมิการตกผลึกใหม่สูงขึ้น และสามารถอบอ่อนพาหลังจากการขึ้นรูปได้อีกด้วย

2) ตะกั่วเจือ (Lead Alloys) ตะกั่วเจือ เมื่อเจือธาตุที่ทำให้กล้ายเป็นสารละลายของแข็ง (Solid Solution) หรือผ่านการขูบแข็งตកตะกอน จะทำให้ความเด่นสูงขึ้นจาก 15 N/mm^2 เป็น 60 N/mm^2 ตะกั่วเจือที่ใช้กันบ่อย ได้แก่ ตะกั่วแข็งนิ 5 ถึง 25 เปอร์เซ็นต์ พลวง (Sb) ใช้สำหรับทำเป้า ท่อหุ้มสายเคเบิล โลหะตะกั่วแบร์ริงก์เช่นเดียวกันกับแคดเมียมที่เจือโลหะขาว ดีบุก (Sn) แคดเมียม Cd จะให้คุณสมบัติลื่น และทนต่อการสึกหรอ ได้เพียงพอ ตะกั่วเจ้อหล่ออัด (อุณหภูมิ 270 องศา เชลเซียส ถึง 330 องศาเชลเซียส) ใช้ทำบล็อกของกัฟเวอร์เนอร์ (Governor) ที่ควบคุมแรงเหวี่งหนี ศูนย์นอกจาก พลวง (Sb) และ ยังมี ดีบุก (Sn) และ แคดเมียม (Ca) เจืออยู่ด้วย ดีบุกจะช่วยให้ค่า ความต้านแรงดึง และทนการกัดกร่อนได้สูงขึ้น ในส่วนเจือที่ใช้ทำหุ้มสายเคเบิลและโลหะทำ ตัวอักษร ส่วนแคดเมียมจะช่วยให้สามารถขูบแข็งตกตะกอนได้และใช้ทำแผ่นแยกคิวมูเดอร์ และ โลหะ แบร์ริง เมื่อทำเป็นตะกั่วบัดกรีอ่อนจะมีส่วนเจือ 62 เปอร์เซ็นต์ดีบุก 38 เปอร์เซ็นต์ตะกั่ว ซึ่ง เป็นจุดยุทธศาสตร์ที่อุณหภูมิหลอมเหลวต่ำที่สุด (183 องศาเชลเซียส)

2.3.2 ดีบุก (Sn) เป็นโลหะมีสีเงินขาวถึงสีเทาจัด ทนต่อการกัดกร่อนจากน้ำ ลม อาหาร หรือเครื่องดื่มที่สัมผัสกับโลหะชนิดนี้ไม่เป็นพิษจึงเหมาะสมที่จะนำมาใช้เก็บรักษาอาหารได้ แต่จะ ถูกกัดกร่อนด้วยกรดและค่างที่อุณหภูมิ 0 องศาเชลเซียส ดีบุกจะสามารถถลายเป็นผงสีเทา ($\text{Sn} \text{ Pest}$) สามารถแปรรูปได้ง่าย หล่อขึ้นรูปได้ดีกว่าตะกั่ว (เมื่อทำการหล่ออัดเป็นชิ้นส่วนจะได้ขนาด เที่ยงตรงสูง) เนื่องจากมีความยืดมากจึงมีความสามารถรีดเป็นแผ่นบาง ๆ ได้ ดีบุกส่วนใหญ่ (เป็น

โลหะแผ่นขาว) จะใช้ในอุตสาหกรรมทำภาชนะเก็บอาหาร แต่จะต้องไม่มีตะกั่วเจือปนอยู่ และใช้เป็นส่วนເຈື້ອທີ່ໃຫ້ໃຫ້ໄດ້ ໄດ້ແກ່ ຕະກຳ (Pb) ພລວງ (Sb) ຖອນແຄງ (Cu) ບິສນັກ (Bi) ແລະ ເໜີກ (Fe) ດີນຸກນີ້ໂຄຮງສ້າງຂະຕອມເປັນ Tetragonal ແຕ່ທີ່ອຸພໜູນີ້ຕໍ່າກວ່າ 132 ອົງຄາ ເຊລເຊີຍລ ໂມຄຸລສີ່ຍື່ຍຸນ 42400 N/mm² ສັນປະສິທິກາຣຂຍາຍຕ້ວ 27 × 10⁻⁶/K ຄວາມສາມາຮັດ ນຳກະຮແສໄຟຟ້າ 8.8 m/Ω × mm² ຄວາມຕ້ານແຮງດຶງ 15 N/mm² ຄວາມຍື່ຍື່ງ 55 ເປົ້ອຮ່ັນຕໍ່

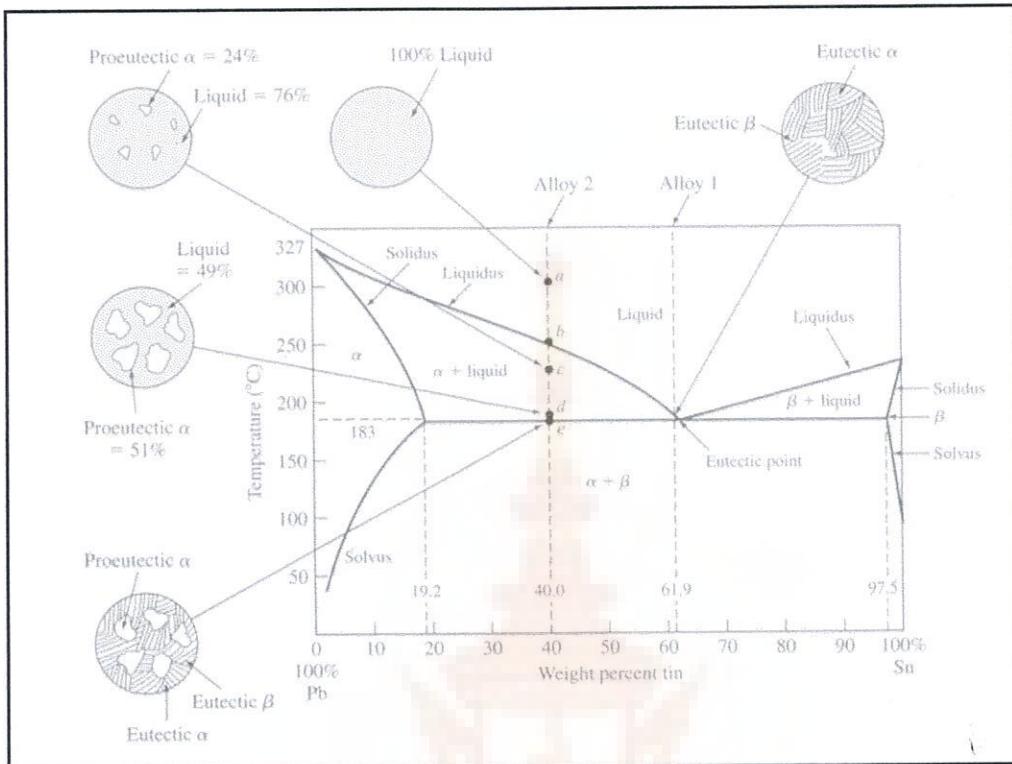
ດີນຸກທີ່ຜ່ານກາຮລອນເຫຼວ ຈະມີຮາຕູອື່ນເຈື້ອປນອູ່ ໄດ້ແກ່ ຕະກຳ (Pb) ພລວງ (Sb) ຖອນແຄງ (Cu) ບິສນັກ (Bi) ແລະ ເໜີກ (Fe) ດີນຸກນີ້ໂຄຮງສ້າງຂະຕອມເປັນ Tetragonal ແຕ່ທີ່ອຸພໜູນີ້ຕໍ່າກວ່າ 132 ອົງຄາ ເຊລເຊີຍລ ຈະເປີ່ຍືນໂຄຮງສ້າງຂະຕອມເປັນສື່ເໝີບນຸກບາສກ ກາຣເປີ່ຍືນໂຄຮງສ້າງຂະຕອມນີ້ຈະ ດຳເນີນໄປຢ່າງເລື່ອຍໝາຍກາ ໂດຍໃນກາຮົມປົກຕິດ້ອງທຳກາຮໜູແປອ່ຽວຄູ່ຈຶ່ງ (Supercooling) ເປັນເວລານານ ເນື່ອຈາກດີນຸກທັນກາຮກັດກ່ອນໄດ້ດີຈຶ່ງນິຍົມໃຫ້ທຳກາຮເຄລື່ອບພິວທອງແຄງຫຼືເໜີກກລ້າ ດ້ວຍກາຮຈຸ່ນ ຮ້ອນ (Hot Dipping Tinning) ຢ້ອກລັບປ້ວາໃນໜຶ່ງ ເມື່ອທຳກາຮຣີດ ອັດ ຢ້ອດີ່ງດີລຸກທີ່ອຸພໜູນຫ່ອງ ຈະເກີດ ກາຮຕົກພຶກໃໝ່ (Recrystallization) ຮະຫວ່າງກາຮແປຮູປງຈຶ່ງມີຄວາມຍື່ຍື່ງສູງ ທີ່ນີ້ສ່ວນທີ່ມີພື້ນທີ່ນ້ອຍ ຈຳນວນນາກ ທີ່ນິຍົມທຳກາຮເຄລື່ອບດ້ວຍດີນຸກ (Tin - Coat) ສ່ວນກາຮກັບປ້ວາໃນໜຶ່ງດ້ວຍດີນຸກຈະໄດ້ແກ່ ໂລ້າຫະແຜ່ນຂາວຈະໃຫ້ຫົ່ນພິວດີນຸກທີ່ບາງກວ່າ ຫົ່ນສ່ວນເຄື່ອງຈັກທີ່ເປັນເໜີກຫລ່ວຈະຕໍ່າກວ່າໃຫ້ແກ່ໄຟຕໍ່ ທີ່ພິວຫຼຸດຂອນນາກ່ອນແລ້ວຈຶ່ງຈະເຄລື່ອບພິວດ້ວຍດີນຸກ

ດີນຸກ ທີ່ສຳຄັນໄດ້ແກ່

- 1) ໂລ້າຫະແບ່ງ
- 2) ໂລ້າຫະບັດກີ່ອ່ອນ
- 3) ດີນຸກເຈື້ອຫລ່ວອັດ

2.4 ຮະບນຂອງໂລ້າຫະພສນທີ່ມີສ່ວນປະກອບ 2 ຊົນດແບນຢູ່ເກຕິກ (Eutectic)

ຮະບນທີ່ກ່າວຂ້າງຕົ້ນເປັນຮະບນຂອງໂລ້າຫະພສນທີ່ສ່ວນປະກອບທີ່ສອງສາມາຮັດລາຍເຫັກນີ້ໄດ້ຢ່າງສົນນູ່ຮັບແຕ່ຍັງມີຮະບນຂອງໂລ້າຫະພສນທີ່ມີສ່ວນປະກອບ 2 ຊົນດອີກຫລາຍຮະບນທີ່ມີ ຄວາມສາມາຮັດໃນກາຮລາຍທີ່ຈຳກັດຂອງໂລ້າຫະນີ້ໃນໂລ້າຫະອີກຫົນດນີ້ເຫັນ ຮະບນທີ່ປະກອບດ້ວຍ ຕະກຳ – ດີນຸກ (Pb - Sn) ດັ່ງແສດງໃນຮູ່ປີ 2.11



รูปที่ 2.11 แสดงแผนภาพสมดุลของตะกั่วและดีนูก [12]

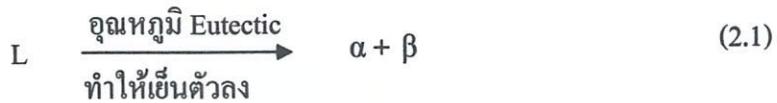
064596

536 . 1

๑.๘.๓๑

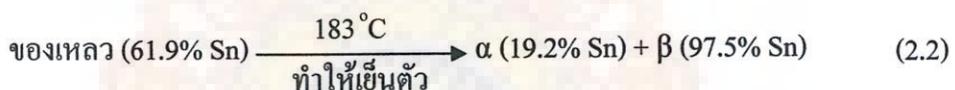
บริเวณที่อยู่ปลายนิ้วมือค้านซ้ายและด้านขวาของเฟส α ให้แก่การของตะกั่วและดีนูก ซึ่งถูกเขียน ~~เขียน~~ แทนด้วยสัญลักษณ์ α และ β บริเวณ Terminal Solutions ซึ่งมีความสามารถในการละลายที่จำกัด ก่อตัวเป็นโลหะผสมที่ตะกั่วเป็นตัวหลักและมีดีนูกเป็นตัว杂质อย่าง โดยดีนูกจะ ละลายอยู่ได้มากที่สุดที่อุณหภูมิ 183 องศาเซลเซียส เท่ากับ 19.2 เปอร์เซ็นต์ โดยน้ำหนัก ส่วนเฟส β เป็นโลหะผสมที่มีดีนูกเป็นตัวหลักและมีตะกั่วเป็นตัว杂质อย่าง โดยตะกั่วจะละลายอยู่ได้มาก ที่สุดที่อุณหภูมิ 183 องศาเซลเซียส เท่ากับ 2.5 เปอร์เซ็นต์ โดยน้ำหนัก เมื่ออุณหภูมิต่ำลงกว่า 183 องศาเซลเซียส สภาพละลายได้ของตัว杂质จะลดลงตามแนวเส้น Solvus lines ดังแสดง แผนภาพสมดุล

ในระบบของโลหะผสมที่มีล่วงประกอน 2 ชนิดแบบยูเทกติก ดังเช่นระบบ Pb-Sn นี้ ถ้า ระบบประกอนด้วย 61.9 เปอร์เซ็นต์ Sn และ 38.1 เปอร์เซ็นต์ Pb ซึ่งเป็นองค์ประกอนยูเทกติก (Eutectic Composition) ถูกทำให้เย็นตัวลงอย่างช้าๆ โลหะผสมนี้จะแข็งตัวที่อุณหภูมิคงที่ที่ 183 องศาเซลเซียส ซึ่งอุณหภูมิยูเทกติก (Eutectic Composition) อุณหภูมิยูเทกติก เป็นอุณหภูมิต่ำสุดที่ เฟสของเหลวจะยังคงมีอยู่ในระบบและที่สภาวะจุดยูเทกติกนี้ เฟสของเหลวจะเปลี่ยนไปเป็นเฟส ของแข็ง 2 เฟส คือ เฟส α และเฟส β ดังสมการของปฏิกิริยา Eutectic ดังนี้คือ



ปฏิกริยาเคมีที่เกิดขึ้นในบางครั้งอาจเรียกว่าปฏิกริยา Invariant เนื่องจากเป็นปฏิกริยาที่เกิดขึ้นภายในสภาวะสมดุลที่อุณหภูมิและสัดส่วนขององค์ประกอบเฉพาะโดยที่ระบบจะมี 3 เฟสอยู่ร่วมกันภายใต้สภาวะสมดุลคือเฟสขององเหลว เฟสของโลหะผสม α และเฟสของโลหะผสม β เนื่องจากเฟสทั้งสามในเฟสไดอะแกรม 2 สาร จะสามารถอยู่ภายใต้สภาวะสมดุลเพียงอุณหภูมิเดียว ดังนั้นจึงเกิดอุณหภูมิคงที่ที่อุณหภูมิยูเทกติก ในส่วนใดก็การเย็นตัวของอัลลอยด์ที่มีองค์ประกอบอนุภูมิคือ

2.4.1 การทำให้ระบบของโลหะผสมตะกั่วและดีบุกที่มีองค์ประกอบอนุภูมิคือเย็นตัวลงอย่างช้าๆ เมื่อโลหะผสม Pb-Sn (Alloy 1 ในรูปที่ 2.11) ที่มีองค์ประกอบ Eutectic (61.9 เปอร์เซ็นต์ Sn) ถูกทำให้เย็นตัวลงจากอุณหภูมิ 200 องศาเซลเซียส ถึงอุณหภูมิ 183 องศาเซลเซียส โลหะผสมจะอยู่ในสถานะของเหลวและจะเริ่มเปลี่ยนสถานะเป็นของแข็งที่ประกอบด้วยโลหะผสม α (19.2 เปอร์เซ็นต์ Sn) และโลหะผสม β (97.5 เปอร์เซ็นต์ Sn) ที่อุณหภูมิ 183 องศาเซลเซียส ดังสมการของปฏิกริยาดังนี้

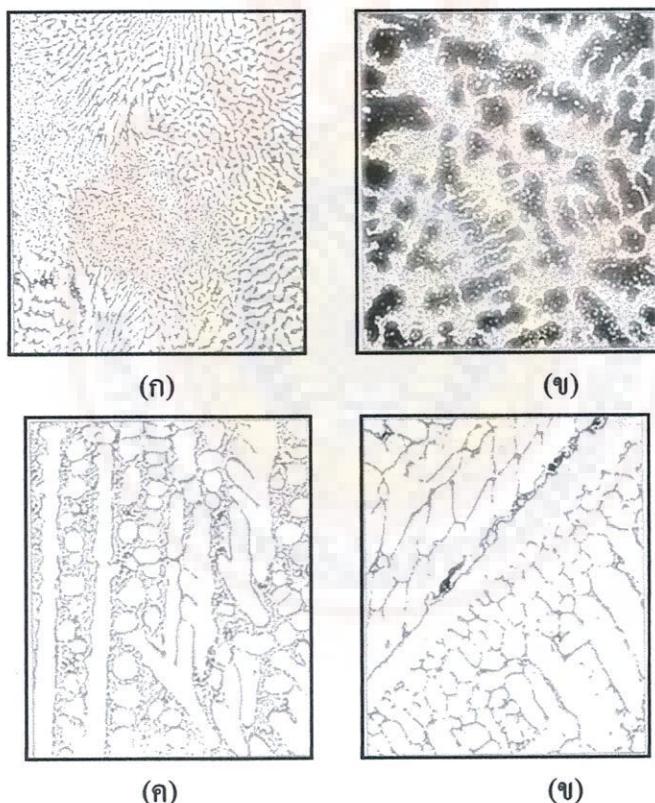


ปฏิกริยาเคมีที่เกิดขึ้นที่อุณหภูมิ 183 องศาเซลเซียส จนกระทั่งปฏิกริยาเกิดขึ้นสมบูรณ์ หลังจากนั้นโลหะผสมนี้ก็จะเย็นตัวลงอีกรั้งจนถึงอุณหภูมิห้อง ในช่วงที่อุณหภูมิลดลงนี้ สภาพคลาสลายได้ของตัวถูกคลาสลายในโลหะผสม α และ β จะลดลงตามเส้น Solvus Lines แต่อย่างไรก็ตาม เนื่องจากการแพร่ระบาดที่อุณหภูมิต่ำทำให้ระบบเข้าสู่สภาวะสมดุลได้ยาก โครงสร้างจุลภาค(Microstructure) ของโลหะผสมนี้จะประกอบด้วยเฟสของ α กระจายสม่ำเสมอในเฟสของ β ดังแสดงในรูปที่ 2.11 หรือรูปที่ 2.12 (ก) องค์ประกอบที่อยู่ทางด้านซ้ายของจุด Eutectic จะเรียกว่า ไฮเปอร์ยูเทกติก (Hypoeutectic) รูปที่ 2.12 (ข) ในทางตรงกันข้าม องค์ประกอบที่อยู่ทางด้านขวาของจุด Eutectic จะเรียกว่า ไฮเปอร์ยูเทกติก Hypereutectic รูปที่ 2.12 (จ)

2.4.2 การทำให้ระบบของโลหะผสม Pb-Sn ที่ประกอบด้วย 60 เปอร์เซ็นต์ Pb และ 40 เปอร์เซ็นต์ Sn เย็นตัวลงอย่างช้าๆ เมื่อทำให้โลหะผสม 40 เปอร์เซ็นต์ Sn-60 เปอร์เซ็นต์ Pb (Alloy 2 ในรูปที่ 2.11) เย็นตัวลงจากสถานะของเหลวที่อุณหภูมิ 300 องศาเซลเซียส (จุด a) ถึงอุณหภูมิก่อน 245 องศาเซลเซียส (จุด b) ระบบจะประกอบด้วยเฟสขององเหลวเพียงเฟสเดียว และที่อุณหภูมิ 245 องศาเซลเซียส โลหะผสม α ที่ประกอบด้วย 12 เปอร์เซ็นต์ Sn จะเริ่มตกผลึกออกจาก

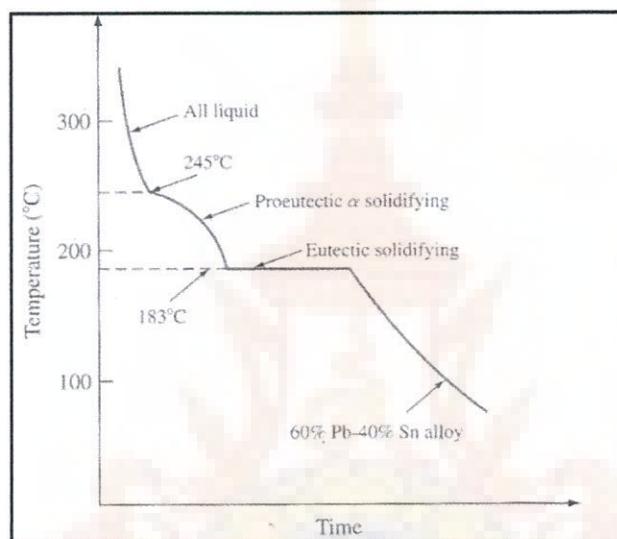
ของเหลว ซึ่งโลหะผสม α ที่เกิดขึ้นนี้อาจเรียกว่า Primary หรือ Proeutectic Alpha คำว่า Proeutectic Alpha นี้ถูกใช้เพื่อแยกแยะความแตกต่างของ โลหะผสม α ที่เกิดขึ้นภายหลัง โดยปฏิกริยา Eutectic

ขณะที่ของเหลวถูกทำให้เย็นตัวลงจากอุณหภูมิ 245 องศาเซลเซียส จนถึงอุณหภูมิ เหนือ 183 องศาเซลเซียส เล็กน้อย (จุด b ถึง d ในเฟสไดอะแกรม) ภายในระบบจะประกอบด้วย 2 เฟส คือ เฟสของของเหลว และเฟสของโลหะผสม α สัดส่วนของคู่ประกอบของเฟสของแข็ง (a) จะเปลี่ยนแปลงตามเส้น Solidus กล่าวคือจาก 12 เปอร์เซ็นต์ Sn อุณหภูมิ 245 องศาเซลเซียส ถึง 19.2 เปอร์เซ็นต์ Sn ที่อุณหภูมิ 183 องศาเซลเซียส แต่การเปลี่ยนแปลงสัดส่วนของคู่ประกอบจะเปลี่ยนแปลงเช่นนี้ได้ก่อต่อเมื่อ โลหะผสมนี้ถูกทำให้เย็นตัวลงอย่างช้า ๆ เพื่อให้อะตอนเกิดการแพร่เพื่อทำให้ภายในโครงสร้างมีความสม่ำเสมอ ที่อุณหภูมิ Eutectic (183 องศาเซลเซียส) ของเหลวที่เหลือในระบบจะแข็งตัวภายใต้ปฏิกริยา Eutectic ดังสมการที่ (2.2) หลังจากที่ปฏิกริยา Eutectic เกิดสมบูรณ์ โลหะผสมจะประกอบด้วย Proeutectic α และของผสม Eutectic ที่ประกอบด้วยโลหะผสม α (19.2 เปอร์เซ็นต์ Sn) และโลหะผสม β (97.5 เปอร์เซ็นต์ Sn)



รูปที่ 2.12 แสดงโครงสร้างจุลภาคของตะกั่วและดีบุก [12]

เมื่อทำให้ระบบเย็นตัวลงต่ำกว่าอุณหภูมิ 183 องศาเซลเซียส ต่อไปจนถึงอุณหภูมิท้องปริมาณของดีบุกในเฟสของ α และปริมาณตะกั่วในเฟสของ β จะลดลง แต่ยังไร้ตัวเนื้องจากอัตราการแพร่ระซ้ำลงเมื่ออุณหภูมิต่ำลง ดังนั้นระบบจึงหากที่จะเข้าสู่ภาวะสมดุลได้ รูปที่ 2.12(ข) แสดงโครงสร้างจุลภาค (Microstructure) ของโลหะผสมที่ประกอบด้วย 40 เปอร์เซ็นต์ดีบุก (Sn) 60 เปอร์เซ็นต์ตะกั่ว (Pb) ซึ่งถูกทำให้เย็นลงอย่างช้าๆ ซึ่งจะสังเกตเห็น Dendrite ที่เป็นเฟสของ α ถูกล้อมรอบด้วยเฟสของของแข็งที่มีองค์ประกอบ Eutectic

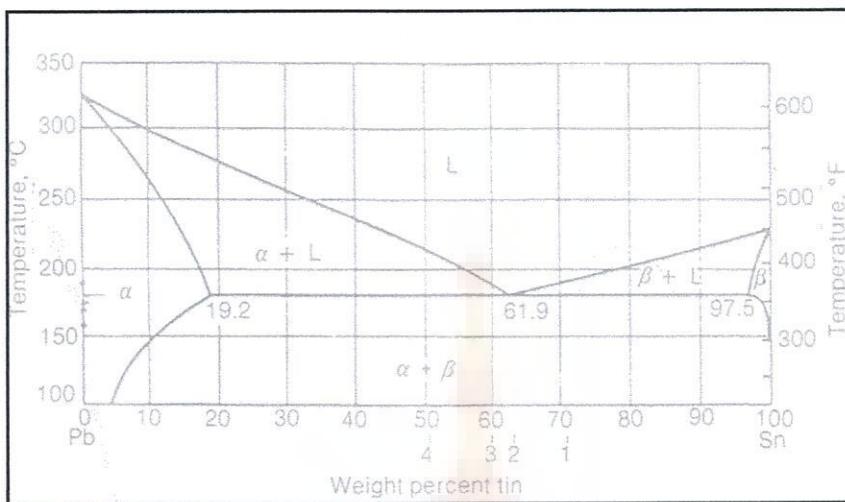


รูปที่ 2.13 แสดงเส้นโค้งการเย็นตัวของตะกั่ว - ดีบุก [12]

2.5 โลหะผสมตะกั่วและดีบุก

แผนภูมิสมดุลนิลักษณะคล้ายคลึงกับตะกั่วและพลาวน คือให้ปฏิกริยาขุยเทคติกที่อุณหภูมิ 183 องศาเซลเซียส ที่ส่วนผสม 61.9 เปอร์เซ็นต์ ดีบุก เฟส α เป็นสารละลายของแข็ง โดยที่ดีบุกสามารถละลายได้สูงสุด 19.2 เปอร์เซ็นต์ เฟส β เป็นสารละลายของแข็งทางด้านดีบุก โดยตะกั่วจะละลายได้มากที่สุดในดีบุก 2.5 เปอร์เซ็นต์ โครงสร้างของโลหะผสม Hypo-Eutectic จะประกอบด้วยเฟส β กับโครงสร้างขุยเทคติก

ส่วนรูปที่ 2.13 แสดงเส้นโค้งการเย็นตัวของโลหะผสมนี้ (60 เปอร์เซ็นต์ ตะกั่ว-40 เปอร์เซ็นต์ ดีบุก) ซึ่งจะสังเกตเห็นได้วาเส้นโค้งการเย็นตัว จะเกิดการเปลี่ยนแปลงความชันขึ้นที่อุณหภูมิ 245 องศาเซลเซียส และอุณหภูมิจะคงที่ในช่วงที่ส่วนผสมขุยเทคติก เกิดการแข็งตัว



รูปที่ 2.14 แสดงแผนภาพสมดุลของตะกั่วและดีบุก [13]

ดีบุกเมื่อผสมกับตะกั่วจะมีบทบาทเพิ่มทึ้งความแข็งแรงและความแข็งให้กับโลหะผสม เช่นเดียวกับพลาสติกจากนี้ยังให้โลหะผสมมีจุดหลอมเหลวต่ำลง เหนาสำหรับน้ำไปใช้เป็นโลหะบัดกรี (Solder) ซึ่งจะต้องมีคุณสมบัติให้หล่ำ่ายและซึมลงไปตามช่องว่าง ได้ดีซึ่งเรียกคุณสมบัตินี้ว่า Wetting นอกจากนี้ยังจะต้องมีจุดหลอมเหลวต่ำ ซึ่งโลหะผสมตะกั่วตรงส่วนผสมยูเทคติกจะมีความเหนาสำสนที่จะเป็นโลหะบัดกรีที่ดี เพราะมีอุณหภูมิหลอมเหลวต่ำและมีช่วงการแข็งตัวที่แคบมาก คือจะแข็งตัวได้ทันทีโดยไม่ผ่านช่วงการแข็งตัวที่เหนียวข้น (Pasty Stage) โลหะบัดกรีบางชนิดอาจจะผสมพลาสติกน้อย แต่ให้พลาสติกอยู่ในสภาพเป็นสารละลายของแข็งจะช่วยเพิ่มความแข็งแรงให้กับโลหะบัดกรี

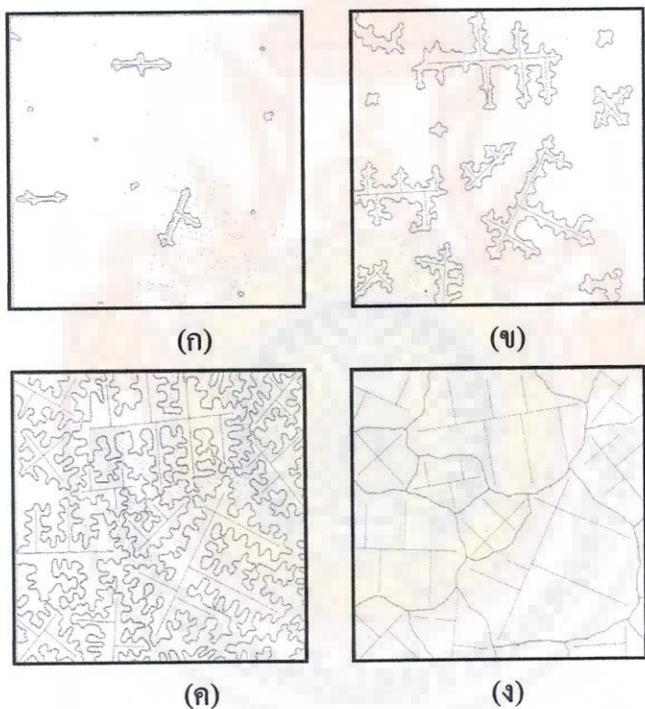
2.6 การแข็งตัวของโลหะ

ในกระบวนการขึ้นรูปโลหะ กระบวนการเริ่มแรกคือการหล่อ โดยการหลอมโลหะให้อุ่นในสภาวะของเหลว จากนั้นเทแบบหล่อแล้วปล่อยให้เกิดการแข็งตัว ซึ่งเรียกว่า การแข็งตัวของโลหะ (Solidification of Metal) โลหะจะเกิดการแข็งตัวเมื่ออุณหภูมิหลอมเหลวลดต่ำลงมาจนถึงอุณหภูมิแข็งตัว โครงสร้างที่ได้จากการแข็งตัวจะมีผลโดยตรงต่อสมบัติเชิงกล ดังนั้นการควบคุมขนาดและรูปร่างของเม็ดเกรนจึงต้องกระทำกันในช่วงที่โลหะเกิดการแข็งตัวนี้

ในขณะที่โลหะเกิดการแข็งตัว อะตอมจำนวนมากจะวิ่งเข้ามารวมกันและจัดเรียงตัวต่อกันเป็นโครงสร้างผลึกและขยายตัวออกอย่างมีทิศทาง กระบวนการแข็งตัวของโลหะแบ่งเป็น 2 ขั้นตอนคือ การกำเนิดนิวเคลียสในขั้นแรก และการเติบโตหรือขยายตัวของนิวเคลียสจะเป็น

ขั้นตอนถัดมา รูปที่ 2.15 (ก) แสดงการกำเนิดนิวเคลียสเริ่มต้นของของแข็งซึ่งเกิดจากอะตอมของโลหะหลอมเหลวรวมตัวกันเมื่ออุณหภูมิของน้ำโลหะเย็นลงมาถึงจุดแข็งตัว อนุภาคของแข็งขนาดเล็กนี้เรียกว่า นิวคลีไอ (Nuclei)

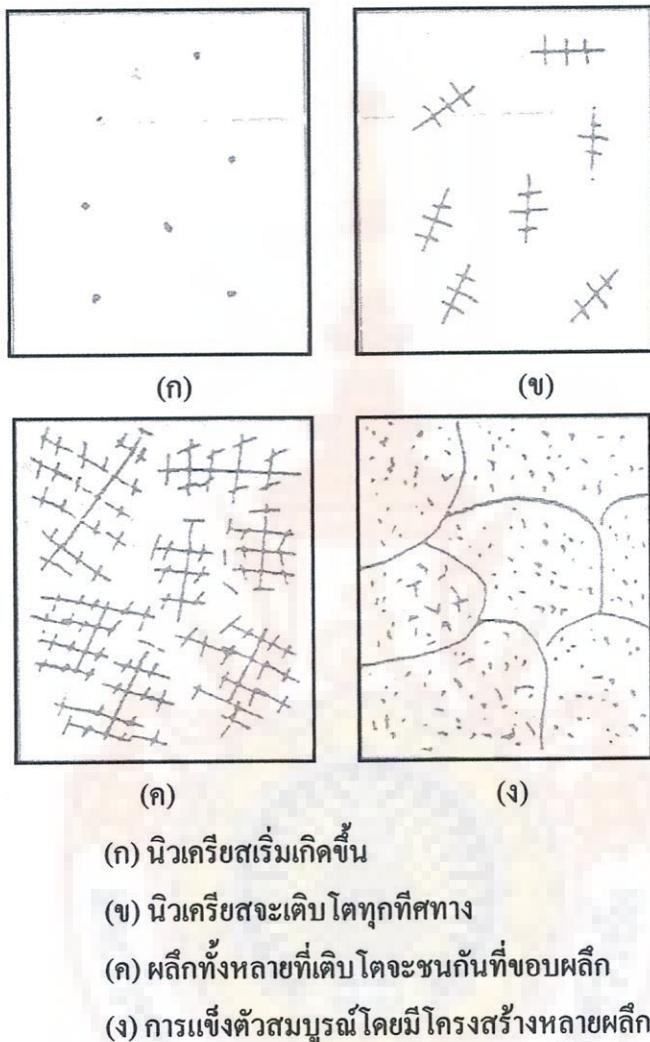
นิวคลีไอจะขยายตัวเนื่องจากอะตอมของโลหะในโลหะเหลววิ่งมาเกาะตัวเพิ่มขึ้นและขยายตัวเป็นกิ่งก้านสาขาคล้ายกิ่งไม้ (รูปที่ 2.15 (ข) และ (ค)) โดยมีชื่อเรียกตามลักษณะที่มีอยู่เห็นว่า ผลึกกิ่งไม้ (Dendrite) เมื่อมีการขยายตัวโลหะขึ้นเรื่อยๆ ปลายของผลึกกิ่งไม้จะชนกัน (รูปที่ 2.15 (ค)) ทำให้ไม่สามารถขยายตัวไปในทิศทางนั้นได้อีก แต่จะเปลี่ยนไปขยายตัวไปข้างบริเวณที่เป็นของเหลว จะกระแทกของเหลวหนดไปกลาญเป็นของแข็งทั้งหมด ผลึกกิ่งไม้มีเมื่อเติบโตเดินที่จะเรียกว่า เม็ดเกรน (Grain) และขอบของเม็ดเกรนที่เป็นรอยเชื่อมต่อกันจะเรียกว่า ขอบเกรน (Grain Boundary) ดังแสดงในรูปที่ 2.15 (ง)



รูปที่ 2.15 แสดงการแข็งตัวของโลหะ [14]

2.6.1 การแข็งตัวของโลหะบริสุทธิ์ เมื่อเท่าน้ำโลหะที่บริสุทธิ์ลงสู่แบบแล้ว น้ำโลหะจะถ่ายเทความร้อนจนเกิดนิวเคลียสเป็นจุดเริ่มต้นของการตกผลึก และจุดเริ่มต้นนั้นก็จะขยายตัวโตขึ้น ในขณะนั้นจุดเริ่มต้นใหม่ๆ ก็จะเกิดขึ้นด้วย ปฏิกิริยาต่างๆ ดังกล่าวนี้จะเกิดขึ้นทุกส่วนของน้ำโลหะ โดยจะเกิดที่บริเวณที่น้ำโลหะถ่ายเทความร้อนได้ก่อน ซึ่งได้แก่บริเวณที่น้ำโลหะสัมผัสกับ

แบบหล่อ และในที่สุดน้ำโลหะทั้งหมดก็จะกล้ายเป็นผลึก (Grains) หลาย ๆ ผลึก โดยมีขอบของ ผลึก (Grain Boundary) แบ่งแยกผลึกทั้งหลายออกจากกัน ดังแสดงรูปที่ 2.16



รูปที่ 2.16 แสดงลักษณะการเกิดของผลึก [14]

ขนาดของผลึกแต่ละผลึกนั้นอยู่กับการเติบโตของผลึกและอัตราการเพิ่มของนิวเคลียสที่ จุดเริ่มต้น คือถ้าอัตราการเติบโตของผลึกเกิดขึ้นอย่างรวดเร็วกว่าอัตราการเพิ่มของนิวเคลียส ผลึก จะมีขนาดใหญ่ แต่ในทางตรงกันข้าม ถ้าอัตราการเติบโตของผลึกช้ากว่าการเพิ่มของนิวเคลียสที่ จุดเริ่มต้น ก็จะทำให้ผลึกนั้นมีขนาดเล็ก

2.6.2 การแข็งตัวของโลหะผสม การแข็งตัวของโลหะบริสุทธิ์ที่กล่าวมาแล้วนั้น จะเห็นว่า สามารถทำความเข้าใจได้โดยง่าย แต่สำหรับโลหะผสมนั้นจะมีการแข็งตัวที่ซับซ้อนและแตกต่าง

กันออกໄປ หັ້ງນີ້ເພື່ອວ່າມີກາຣຽມຕົວກັນຂອງໄລ໌ທະ 2 ຂົນດີ ຜຶ່ງກາຣຽມຕົວກັນນີ້ຈະທຳໄຫ້ເກີດພຶກຕ່າງໆ ນາມນາມ ໂດຍມີຮາຍລະເບີຍດັ່ງນີ້

ຫຼັງຈາກທີ່ໄລ໌ພສມທີ່ເກີດຈາກກາຣຽມກັນຂອງຮາຕຸນາກວ່າ 1 ຂົນດູກເທິງສູ່ແບນຫລ່ອໄລ໌ທະພຶກຂອງໄລ໌ພສມທີ່ເກີດຈົ່ງຈະແຕກຕ່າງຈາກພຶກຂອງໄລ໌ບຣິສຸທົ່ງ ຕ້ອວຍໆເຊັ່ນ ໄລ໌ພສມທີ່ປະກອບດ້ວຍຮາຕຸ A ແລະຮາຕຸ B ເກີດກາຣແຈ້ງຕ້າງ ພຶກທີ່ເກີດຈົ່ງຈະໄຟເປັນພຶກຂອງຮາຕຸ A ແລະຮາຕຸ B ແກ່ກັນອູ້ ແຕ່ຈະເປັນພຶກທີ່ປະກອບໄປດ້ວຍຮາຕຸ A ແລະຮາຕຸ B ຮວມກັນອູ້ໃນລັກນະທີ່ຮາຕຸ A ອຸກລະລາຍເຂົ້າໄປໃນຮາຕຸ B ອົງໝາຍ ອາຕຸ B ອຸກລະລາຍໃນຮາຕຸ A ແລະກາຣຽມກັນທີ່ສອງລັກນະນີ້ເຮັດວຽກວ່າ ສາຮລະລາຍຂອງແຈ້ງ (Solid Solution) ແຕ່ໃນບາງຄັ້ງຈາກເກີດກາຣຽມກັນຂອງຮາຕຸ A ແລະຮາຕຸ B ຜຶ່ງຮາຕຸທີ່ສອງນີ້ປົກມານໄກລີເຄີຍກັນ ກາຣຽມກັນໃນລັກນະດັ່ງກ່າວນີ້ເຮັດວຽກວ່າ ສາຮປະກອບຂອງໄລ໌ທີ່ (Intermetallic Compound) ນອກຈາກສາຮລະລາຍຂອງແຈ້ງແລະສາຮປະກອບໄລ໌ທີ່ 2 ແລ້ວ ຍັງມີບາງກາຣົມທີ່ອ່າຈະພບໄດ້ໄຟໄໝບ່ອນນັກ ຄືອກາຣົມທີ່ຮາຕຸ A ອົງໝາຍ ອາຕຸ B ອົງໝາຍ A ແລະ B ຈະປ່າກູໃນສກາພພຶກບຣິສຸທົ່ງໂດຍໄຟເປັນຕົວກັນ

ດັ່ງນີ້ ຈຶ່ງອ່າຈະສຽບໄປໄດ້ວ່າ ໂຄງສ້າງຂອງໄລ໌ພສມນີ້ເກີດຈາກປົກກົງຢາ 3 ລັກນະດັ່ງນີ້ ສາຮລະລາຍຂອງແຈ້ງ ສາຮປະກອບໄລ໌ທີ່ ແລະ ໄລ໌ບຣິສຸທົ່ງ

2.7 ໂຄງສ້າງຈຸລກາຄ

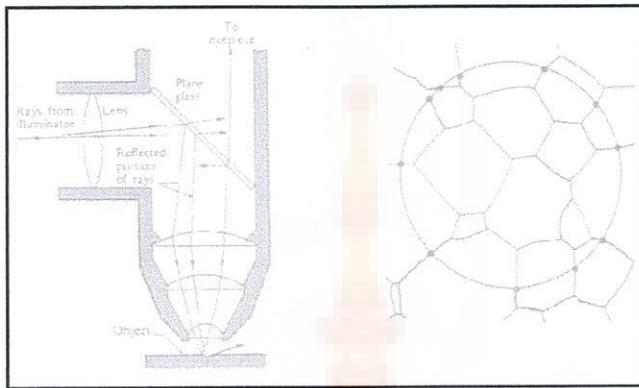
ໂຄງສ້າງຈຸລກາຄ (Microstructure) ໄດ້ແກ່ ກາຣຈັດເຮັງຕົວຂອງເກຣນ (Grains) ແລະເຟສ (Phases) ໃນວັດຖຸ ຜຶ່ງຈະແຕກຕ່າງກັນໄປຕາມປົກມານ, ຂນາດ, ຮູປ່ວ່າງ ແລະກາຣະຈາຍຕົວຂອງເກຣນແລະເຟສ ກາຣສຶກມາໂຄງສ້າງຈຸລກາຄຕ້ອງອາຫັນກີບລືອງຈຸລທຣຣັນເຊີງແສງ (Optical Microscope) ຜຶ່ງນີ້ກຳລັງຂາຍຖື່ງ 2000 ເທົ່າ ທີ່ໃຊ້ກັນໂຄງສ້າງຮະດັບໄມ້ໂຄຣມີຕຣ (Micrometer) ອົງໝາຍ ລືອງຈຸລທຣຣັນອີເຄີກຕຣອນ (Electron Microscope) ຜຶ່ງນີ້ກຳລັງຂາຍຖື່ງ 50000 ເທົ່າ ທີ່ໃຊ້ກັນໂຄງສ້າງຮະດັບໂຄງສ້າງຮະດັບນາໂນເມຕຣ (Nanometer)

2.7.1 ວັດຖຸທີ່ມີເຟສເດີຍ (Single – Phases Materials)

ຄື່ງແມ່ວັດຖຸທີ່ມີເຟສເດີຍ ແຕ່ອ່າຈະປະກອບດ້ວຍກຸ່ມພຶກທີ່ຈຳນວນນາກຈັດເຮັງຕົວໃນແນວຕ່າງກັນ ໂດຍກຸ່ມພຶກທີ່ມີກາຣຈັດເຮັງຕົວໄປທາງເດີຍກັນ ເຮັດວຽກວ່າ ເກຣນ ຜຶ່ງບຣິວເອບຕ່ອງອົງເກຣນທີ່ເຮັດວຽກວ່າ ຂອນເກຣນ (Grain Boundaries) ຈະນີ້ອະຕອນຈັດຕົວກັນອ່າງຫລວມ ໏່າວ່າໄຫ້ສາມາຮັດສຶກມາ ຂນາດແລະຮູປ່ວ່າງຂອງເກຣນດ້ວຍກີບລືອງຈຸລທຣຣັນໄດ້ໂດຍກາຣ

- 1) ຂັດຜົວໜ້າຂອງວັດຖຸຕ້ອງຍ່າງໃຫ້ເຮັບ ແລະເປັນເນັນຄໍາຢາກຮະຈກ
- 2) ໃຊ້ສາຮເຄນີ ເຊັ່ນ ກຣດ ກັດຜົວໜ້າເປັນຮະຍະເວລາສັ້ນ ໏່າວ່າ (Etching)

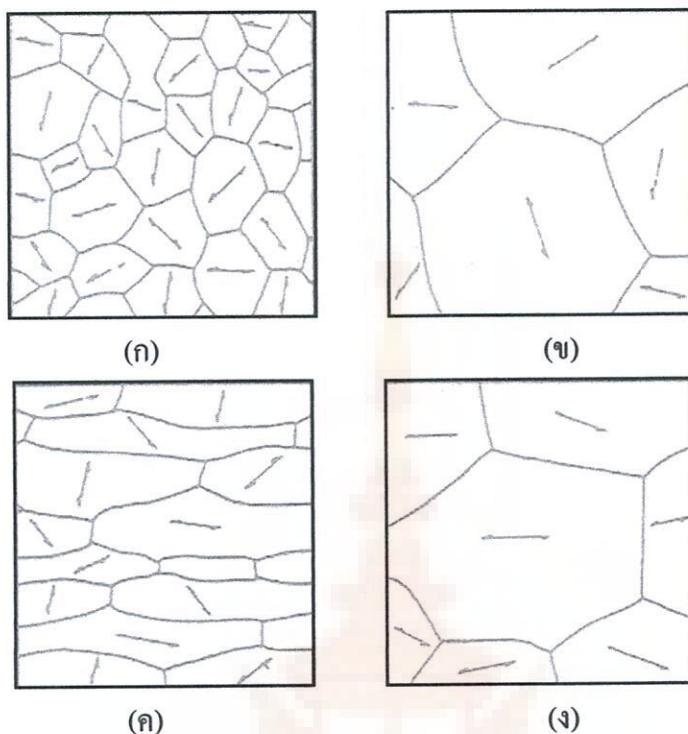
3) ส่องคุณวิภาคล้องจุลทรรศน์ ดังแสดงในรูปที่ 2.17 การสังเกตของเกรนคุณวิภาคล้องจุลทรรศน์ บริเวณที่ถูกกัดคุณวิภาคจะไม่สะท้อนแสง ทำให้เห็นเป็นเส้นเม็ดในภาพถ่าย



รูปที่ 2.17 แสดงการคุณวิภาคของจุลภาคน้ำนมีเส้นเม็ด [15]

2.7.2 เกรน (Grains) โครงสร้างจุลภาคของวัสดุที่มีเฟสเดียว จะเปลี่ยนแปลงไปตาม ขนาด (Size) รูปร่าง (Shape) และการจัดเรียง (Orientation) ของเกรน ดังแสดงในรูปที่ 2.17 ทั้งขนาดและรูปร่างเป็นผลมาจากการเติบโตของเกรน นอกจากนี้ รูปร่างของเกรนยังขึ้นกับการจัดเรียงตัวของผลึกในขณะที่เกรนขยายขนาดให้ใหญ่ขึ้น

ถึงแม้จะบอกขนาดของเกรนด้วยความยาวของเส้นผ่านศูนย์กลาง แต่เกรนส่วนใหญ่ไม่เป็นรูปทรงกลม แต่จะมีรูปร่างเป็น Equiaxed ดังแสดงในรูปที่ 2.18 (ก) เพราะมีขนาดใกล้เคียงกันทั้ง 3 มิติ หรืออาจมีรูปร่างเป็นแผ่น (Plate - Like) ดังแสดงในรูปที่ 2.18 (ค) หรือเป็นท่อน (Columnar) หรือเป็น Dendritic (Tree - Like)



รูปที่ 2.18 แสดงโครงสร้างจุลภาค แบบเฟสเดียว [15]

2.7.3 การตรวจสอบโครงสร้างมหาภาค (Macroscopic) การตรวจสอบโครงสร้างมหาภาคนี้ เป็นการตรวจสอบโครงสร้างด้วยการมองด้วยตาเปล่า หรือถ้าใช้กล้องขยายก็มีกำลังขยายไม่เกิน 50 เท่า การเตรียมชิ้นงานเพื่อการตรวจสอบโครงสร้างมหาภาคนั้น ไม่ยุ่งยาก เพราะว่าเป็นการตรวจสอบรูปรุนภายในของโลหะ การแยกชิ้นของผลึก รอบร้าว รอยแตก หน้าตัดที่ถูกดึงขนาด และปริมาณชาตุพสมในโลหะ เป็นต้น



รูปที่ 2.19 แสดงโครงสร้างมหาภาคของเหลาที่ขาดเนื่องจากการหมุนอย่างรุนแรง [15]

การตรวจสอบโครงสร้างดังกล่าวมีวิธีการตรวจสอบหลายวิธี ทั้งนี้จะขึ้นอยู่กับชนิดของโลหะและจุดประสงค์ของการตรวจสอบ โดยมีรายละเอียดในแต่ละวิธีการดังนี้

1) การตรวจสอบมาตรฐานโดยวิธีการพิมพ์ภาพแบบเบามันน์ (Baumum) การตรวจสอบน้ำภาคโดยวิธีนี้จะสามารถทราบได้ว่ามีการแพร่กระจายของธาตุกำมะถันในโลหะมากน้อยเพียงใด การตรวจสอบวิธีนี้จะสามารถตรวจสอบการแพร่กระจายของธาตุกำมะถันในเหล็กกล้าเท่านั้น ซึ่งมีวิธีการตรวจสอบดังนี้

- ตัดชิ้นงานตามพื้นที่หน้าตัดที่ต้องการตรวจสอบด้วยเครื่องมือที่ทำให้เกิดความร้อนน้อยที่สุดทั้งนี้ก็เพราะความร้อนที่เกิดขึ้นจะทำให้ธาตุกำมะถันมีคุณสมบัติเปลี่ยนแปลงไปส่งผลให้การตรวจสอบอาจเกิดข้อผิดพลาดจากความเป็นจริง

- ขัดผิวน้ำหน้าตัดด้วยกระดาษทรายที่ทำการซิลิโคนาร์บีด์ ตั้งแต่เบอร์ 220 – 320 และในขณะขัดผิวควรเปิดน้ำเพื่อไล่เศษผงขัดและเศษโลหะออกด้วย

- ถ่างผิวขัดให้สะอาดปราศจากไขมัน
- นำกระดาษอัครูปถ่ายตอนกลางวันจุ่มลงในกรดกำมะถันเจือจาง ซึ่ง

ประกอบด้วยกรดกำมะถัน 5 มิลลิลิตร ผสมกับน้ำกลั่น 100 มิลลิลิตร โดยจุ่มนานประมาณ 2 นาที

- จากนั้นนำกระดาษอัครูปออกจากกรดแล้วปล่อยให้แห้ง วางบนผิวขัดโดยใช้เวลาประมาณ 1 – 5 นาที

- ถ่างกระดาษอัครูปด้วยน้ำเปล่า แล้วนำไปแช่ในน้ำยาคงตัวซึ่งประกอบด้วยน้ำ 1 ลิตร เกลือ 250 กรัม และโพแทสเซียมเมทาไบซัลไฟด์ 25 กรัม โดยใช้เวลาในการแช่ประมาณ 15 นาที

- จากนั้นนำกระดาษอัครูปดังกล่าวไปในน้ำเปล่านาน 30 นาที แล้วนำไปให้แห้ง ด้วยลมร้อน เมื่อเป่าด้วยลมร้อนจนกระดาษอัครูปแห้งแล้ว เราเห็นภาพการกระจายของกำมะถัน เป็นสีน้ำตาลแก่ปรากฏอยู่บนกระดาษอัครูปนั้น

2) การตรวจสอบโดยการกัดผิวกรดผิวงาน (Fly Etching) เหมาะสำหรับการตรวจสอบโครงสร้างของเหล็กกล้าคาร์บอนต่ำ หรือเหล็กกล้าที่ผ่านการอบปักตินาแล้ว การตรวจสอบวิธีนี้จะใช้สำหรับการตรวจหาแนวเส้นไขกราก หรือแนวเส้นไยรับแรง แนวเส้นดังกล่าวเกิดจากการขึ้นรูปเย็นและการรั่วทางความร้อน ซึ่งแนวดังกล่าวจะมีผลต่อความแข็งแรงของโลหะนั้น ๆ โดยวิธีการตรวจสอบดังต่อไปนี้

- ขัดผิวน้ำชิ้นงานที่ต้องการตรวจสอบด้วยกระดาษทรายเบอร์ 600 – 1000
- นำชิ้นตรวจสอบไปบนคีนตัวที่อุ่นภูมิ 150 – 200 องศาเซลเซียส

- กัดผิวที่ต้องการตรวจสอบด้วยกรดдинประสิวแบบเจือ โดยใช้เวลาในการกัด 1

- 2 นาที

- เมื่อกัดด้วยกรดตามเวลาที่กำหนดแล้ว ถ่างผิวทดสอบด้วยเอกสารอชอล์ แล้วเป่าให้แห้ง

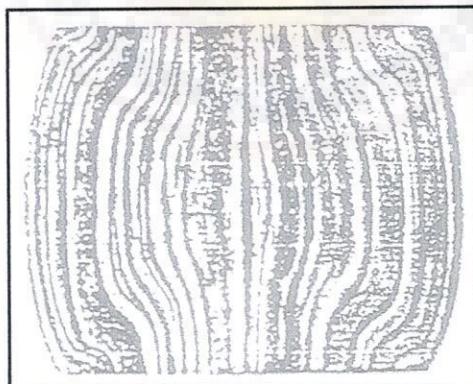
● ตรวจสอบความเข้มของผิว ถ้าผิวตรวจสอบช่วงได้รับอิทธิพลจากการขึ้นรูปเย็น หรือกรรมวิธีทางความร้อน จนเกิดเส้นไยการคราบและเส้นใยรับแรง ผิวช่วงนั้นจะถูกกัดด้วยกรดเป็นสีเข้มกว่าบริเวณอื่น

3) การตรวจสอบการไหลของเกรน (Grain Flow) เป็นการตรวจสอบโครงสร้างมหาภาควิธีหนึ่งที่ใช้สำหรับการตรวจสอบเหล็กกล้าที่ผ่านการตีขึ้นรูป ซึ่งจะทำให้เกรนของเหล็กเกิดการไหลลื่นไปตามแนวแรงที่ตี เกรนที่คิดจะต้องมีการไหลของเกรนอย่างต่อเนื่องตามรูปร่างลักษณะของชิ้นงานนั้น ๆ ซึ่งจะส่งผลให้ชิ้นงานนั้นมีความแข็งแรงสูง

ดังนั้นการตรวจสอบโครงสร้างมหาภาควิธีนี้ จะทำให้ทราบว่าเกรนของชิ้นงานที่ผ่านการตีขึ้นรูปมีการไหลของเกรนดีหรือไม่ โดยมีวิธีการตรวจสอบดังนี้

● ตัดชิ้นงานที่ต้องการตรวจสอบด้วยเครื่องมือตัดที่ไม่ก่อให้เกิดความร้อนสูง ทั้งนี้ก็ เพราะว่าความร้อนที่เกิดขึ้นอาจส่งผลกระทบต่อผิวตรวจสอบ ทำให้การตรวจสอบผิดพลาดไปจากความเป็นจริง

- ขัดผิวที่ต้องการตรวจสอบด้วยกระดาษทรายเบอร์ 180 – 320
- นำกรดเกลือ 2 ส่วน ผสมกับน้ำ 3 ส่วน แล้วนำไปต้มให้เดือด
- จุ่มชิ้นงานลงในกรดเกลือที่กำลังเดือดนานไม่เกิน 30 นาที แล้วนำชิ้นงานออกจากกรดเกลือ หากน้ำในภาชนะสามารถมองเห็นแนวการไหลของเกรนได้ชัดเจนดังรูปที่ 2.20



รูปที่ 2.20 แสดงลักษณะของชิ้นงานที่ผ่านการตรวจสอบการไหลของเกรน [15]

บทที่ 3

วิธีการดำเนินงาน

การศึกษาเพื่อหาข้อมูลเกี่ยวกับการสร้างแผนภาพสมดุลของสังเคราะห์ความร้อน เป็นการปรับปรุงสมบัติของโลหะบริสุทธิ์ให้ดีขึ้น มีสมบัติตามวัตถุประสงค์ทำได้โดยทำให้เป็นโลหะผสม (Alloy) จากการศึกษาโครงสร้างโลหะที่เปลี่ยนไป เมื่องค์ประกอบและอุณหภูมิที่ต่าง ๆ กันเมื่อยุ่งในสภาพะสมดุล แล้วนำมาเขียนเป็นกราฟทำให้เกิดเป็นแผนภาพสมดุลด้วยวิธีการวิเคราะห์ความร้อนใช้เป็นบรรทัดฐานในการศึกษาสมบัติ และปรับปรุงคุณภาพของโลหะผสม

3.1 แผนการดำเนินงาน

ในการออกแบบและสร้างชุดวิเคราะห์ความร้อนเพื่อใช้ในการสร้างแผนภาพสมดุลด้วยวิธีการวิเคราะห์ความร้อน ได้มีแผนในการดำเนินงานตามตาราง 3.1 ได้มีแผนการดำเนินงานดังนี้

- 3.1.1 ศึกษาทฤษฎีและงานวิจัยที่เกี่ยวข้อง
- 3.1.2 คำนวณและออกแบบชุดวิเคราะห์ความร้อน
- 3.1.3 จัดทำวัสดุอุปกรณ์
- 3.1.4 ดำเนินการสร้างชุดวิเคราะห์ความร้อน
- 3.1.5 ทดลองและเก็บข้อมูล
- 3.1.6 วิเคราะห์และปรับปรุงแก้ไข
- 3.1.7 สรุปผลการทดลอง
- 3.1.8 จัดทำรูปเล่มปริญญาอิพนธ์

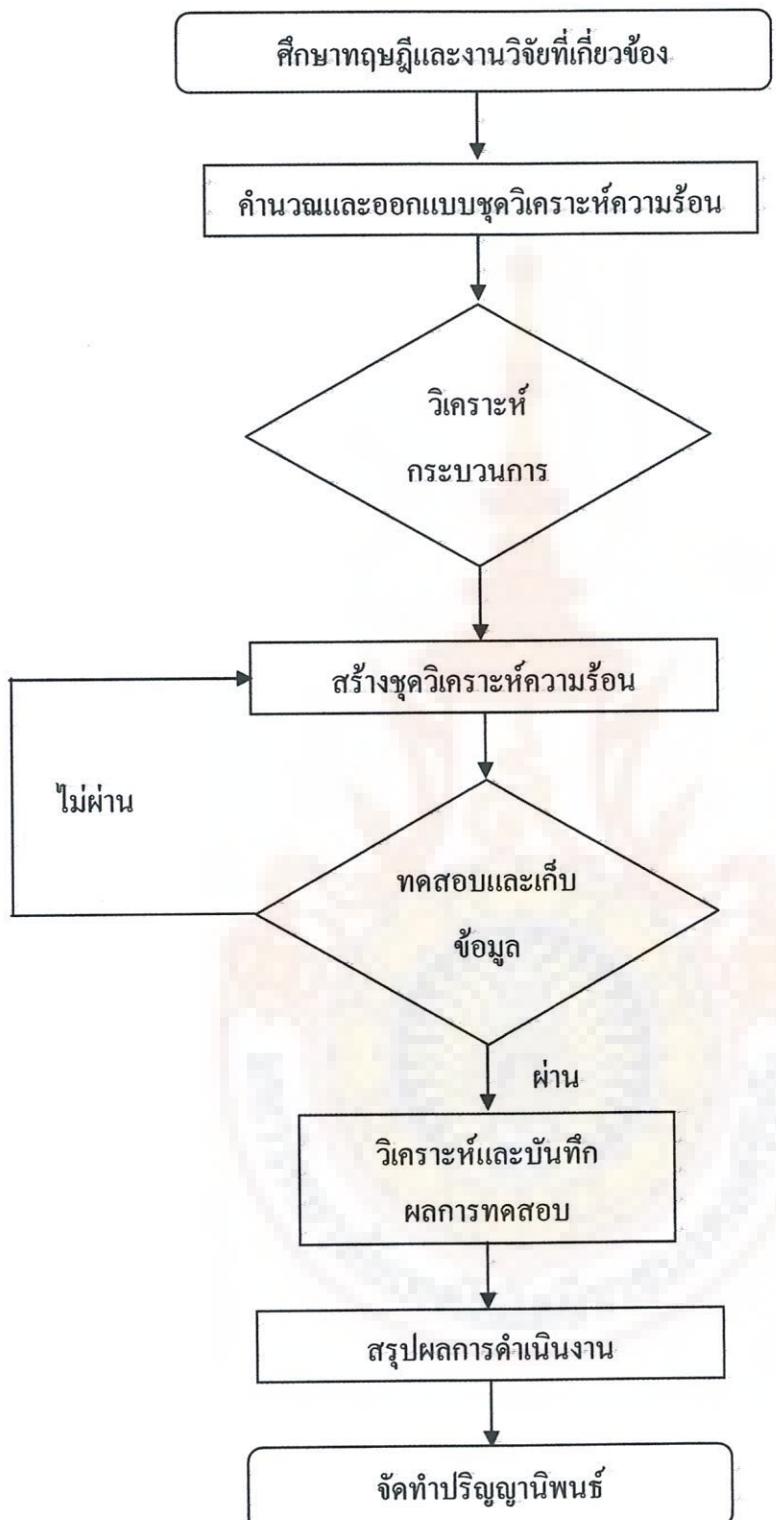
ตาราง 3.1 แผนการดำเนินการของโครงการ

กิจกรรม	ระยะเวลา	ระยะเวลา								
		2553					2554			
		ส.ค.	ก.ย.	ต.ค.	พ.ย.	ธ.ค.	ม.ค.	ก.พ.	มี.ค.	
1.ศึกษาเก็บรวบรวมข้อมูลที่เกี่ยวข้อง		- - - - -								
2.ออกแบบและสร้างชุดวิเคราะห์ความร้อน			- - - - -							
3.ทดลองการใช้ชุดวิเคราะห์ความร้อน				- - - -						
4.ปรับปรุงชุดวิเคราะห์ความร้อน					- - - -					
5.ทดสอบและเก็บข้อมูล						- - - - -				
6.เสนอความก้าวหน้า							- - -			
7.จัดทำรูปเล่มปริญญาอิพนธ์								- - - - -		

แผนการดำเนินงาน ——————

การดำเนินงานจริง —————

จากตาราง 3.1 แสดงแผนการดำเนินงานและการดำเนินงานจริงซึ่งกิจกรรมบางอย่างในการดำเนินการจะไม่เป็นไปตามแผน เนื่องจากกิจกรรมบางอย่างต้องใช้เวลาและต้องมีการแก้ไขปรับปรุง ทำให้การทำงานล่าช้ากว่าแผนดำเนินงาน โดยมีขั้นตอนและรายละเอียดในการดำเนินงานดังแสดงในรูปที่ 3.1

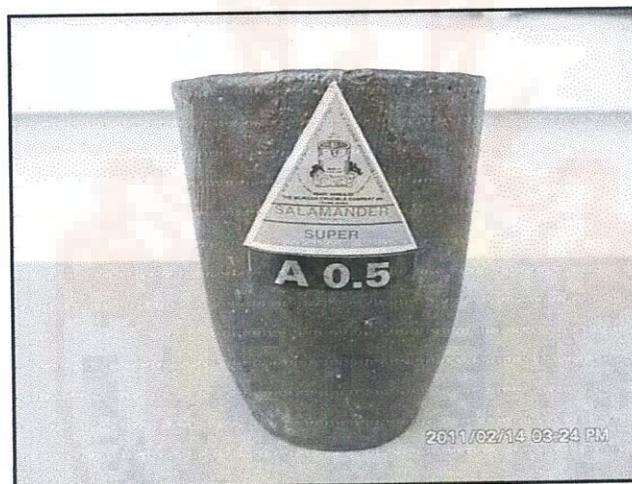


รูปที่ 3.1 แสดงขั้นตอนและวิธีการดำเนินงาน

3.2 การคำนวณและการออกแบบสร้างชุดวิเคราะห์ความร้อน

การออกแบบชุดหลอม แบบบดคลุกความด้านทัน มีอุณหภูมิเตาหลอม 1000 องศาเซลเซียส โดยทำโครงสร้างด้วยเหล็กจาก ชุดหลอมเป็นระบบไฟฟ้า 220V

3.2.1 การกำหนดขนาดของเบ้าที่เหมาะสม ด้วยการเลือกใช้เบ้ากราไฟต์ ซึ่งทนอุณหภูมิได้สูงสุดประมาณ 1400 องศาเซลเซียส และเลือกใช้เบ้าหลอมโลหะยีห้อ มอร์แกน รุ่น A0.5 ซึ่งมีขนาดภายนอกเส้นผ่าศูนย์กลางที่ปากของเบ้าหลอมเท่ากับ 68 มิลลิเมตร เส้นผ่าศูนย์กลางที่ก้นของเบ้าเท่ากับ 44 มิลลิเมตร และความสูงของเบ้าหลอมเท่ากับ 76 มิลลิเมตร ดังแสดงในรูปที่ 3.2 เป็นต่อไปนี้ ความหนาประมาณ 7 มิลลิเมตร ดังนั้นจะมีขนาดภายในเบ้าคิดเป็นเส้นผ่าศูนย์กลางที่ปากของเบ้าเท่ากับ 54 มิลลิเมตร เส้นผ่านศูนย์กลางที่ก้นของเบ้าเท่ากับ 30 มิลลิเมตร และมีความลึกของเบ้าเท่ากับ 69 มิลลิเมตร น้ำหนักของเบ้าหลอมนี้หนักประมาณ 230 กรัม



รูปที่ 3.2 แสดงเบ้าหลอมชนิดกราไฟต์ ยี่ห้อมอร์แกนรุ่น A 0.5

1) คำนวณหาปริมาตรภายในเบ้าหลอมได้ดังนี้

จากสมการ 3.1

$$V = \left(\frac{\pi}{4} \right) \left(\frac{D_{top} + D_{bottom}}{2} \right)^2 (H) \quad (3.1)$$

แทนค่าในสมการ 3.1 จะได้ปริมาตรภายในเบ้าหลอมเท่ากับ

$$V = \left(\frac{\pi}{4} \right) \left(\frac{5.4 - 3}{2} \right)^2 (6.9)$$

$$= 7.80 \text{ ลูกบาศก์เซนติเมตร}$$

เพราะฉะนั้น ปริมาตรภายในเบ้าหลอมกราไฟต์ รุ่น A0.5 จะเท่ากับ 7.80 ลูกบาศก์เซนติเมตร

2) คำนวณน้ำหนักของตะกั่วเหลว ซึ่งสามารถคำนวณหาน้ำหนักของตะกั่วเหลวที่บรรจุเต็มเบ้าได้ดังนี้

จากสมการ 3.2

$$W = \rho V \quad (3.2)$$

แทนค่าในสมการ 3.2 จะได้น้ำหนักของตะกั่วเหลวที่บรรจุเต็มเบ้าเท่ากับ

$$\begin{aligned} W &= 11.3 \times 7.80 \\ &= 881.4 \text{ กรัม} \\ &= 0.88 \text{ กิโลกรัม} \end{aligned}$$

เพราะฉะนั้น น้ำหนักของตะกั่วเหลวที่บรรจุเต็มเบ้าหลอมชนิดกราไฟต์ รุ่น A0.5 จะเท่ากับ 0.88 กิโลกรัมซึ่งสามารถเลือกใช้เบ้าหลอมดังกล่าวนี้ได้ตามข้อบ่งบอกที่กำหนดไว้ว่าสามารถหลอมโลหะผสมตะกั่วได้ในปริมาณสูงสุดครั้งละไม่เกิน 1 กิโลกรัม

3.2.2 ออกแบบโครงสร้างของวิเคราะห์ความร้อนและจำนวนบุชุดวิเคราะห์ความร้อน

1) กำหนดชนิดและความหนาของจำนวนพื้นบุชุดวิเคราะห์ความร้อน พื้นบุชุดวิเคราะห์ความร้อน ต้องรับน้ำหนักของเบ้ากราไฟต์และน้ำหนักตะกั่ว รวมกันแล้วประมาณ 1.5 กิโลกรัม และต้องทำหน้าที่เป็นจำนวนกันความร้อนด้วย จึงเลือกใช้อิฐฉนวนความร้อน (Insulation Brick) เกรด C2 ซึ่งมีขนาดความกว้างเท่ากับ 11.5 เซนติเมตร ความยาวเท่ากับ 23 เซนติเมตร ความสูงเท่ากับ 7.6 เซนติเมตร โดยเรียงช้อนกัน 1 ชั้น ได้พื้นบุชุดวิเคราะห์ความร้อน ที่มีความหนาเท่ากับ 7.6 เซนติเมตร

2) กำหนดชนิดและความหนาของจำนวนบุผนังบุชุดวิเคราะห์ความร้อน ต้องการวัสดุน้ำหนักเบาและเป็นจำนวนความร้อน เพื่อป้องกันการสูญเสียความร้อนภายในบุชุดวิเคราะห์ความร้อน จึงเลือกใช้เซรามิกกันความร้อนแบบผืนผ้า (Ceramic Fiber Blanket) ซึ่งมีความหนา 5 เซนติเมตรวางเรียงช้อนกัน 1 ชั้นครึ่ง ได้ความหนารวมเท่ากับ 7.5 เซนติเมตร

3) กำหนดชนิดและความหนาของจำนวนด้านบนของบุชุดวิเคราะห์ความร้อน เลือกใช้เซรามิกกันความร้อนแบบแผ่น (Ceramic Fiber Vacuam Board) ซึ่งมีความหนา 5 เซนติเมตร วางเรียงช้อนกัน 1 ชั้น ได้ความหนารวมเท่ากับ 5 เซนติเมตร

4) ชุดตรวจวัดอุณหภูมิภายในบุชุดวิเคราะห์ความร้อน เลือกใช้เทอร์โมคัปเปิล (Thermocouples) โดยมีชนิดของไส้แบบ K(CA)ขนาดของปลอกป้องกัน เส้นผ่านศูนย์กลาง 10 มิลลิเมตร

5) ชุดให้ความร้อนการเผาไหม้ของบุชุดวิเคราะห์ความร้อน ใช้ขดลวดให้ความร้อน ติดตั้งที่ผนังเดา 2 ด้าน โดยหล่ออบคอนกรีตทนไฟเพื่อกันสะเก็ดนำ็โลหะ กำลังไฟฟ้า 12A 220V 2P

6) โครงบุชุดวิเคราะห์ความร้อน ขนาดภายนอก กว้าง ยาว 320×340 มิลลิเมตร สูง 670 มิลลิเมตร ใช้เหล็กแผ่นหนา 3 มิลลิเมตร

3.2.3 การคำนวณปริมาณความร้อนที่บุชุดวิเคราะห์ความร้อน ต้องการใช้

1) การคำนวณหาปริมาณความร้อนที่ให้กับตะกั่ว ปริมาณของตะกั่วที่ใช้ในการหลอม 0.88 กิโลกรัม ซึ่งมีความร้อนจำเพาะเท่ากับ 26.65 กิโลจูลต่อกิโลกรัมเคลวิน และมีความร้อนแห่งของการหลอมละลายเท่ากับ 4.77 กิโลจูลต่อกิโลกรัม โดยจะให้ความร้อนตั้งแต่ อุณหภูมิ 30 องศาเซลเซียส หรือ 303 เคลวิน จนถึง อุณหภูมิ 750 องศาเซลเซียส หรือ 1023 เคลวินจากนั้นกำหนดเวลา

ในการหลอมตะกั่ว 0.88 กิโลกรัม ได้ทั้งหมดภายในเวลาไม่เกิน 180 นาที ซึ่งสามารถคำนวณหาปริมาณความร้อนที่ใช้เพื่อทำให้ตะกั่ว 0.88 กิโลกรัม หลอมละลายได้ดังนี้

จากสมการ 3.3

$$q_k = \frac{mC_p(T_1 - T_2) + mY}{t} \quad (3.3)$$

แทนค่าในสมการ 3.3 จะได้ปริมาณความร้อนเท่ากับ

$$\begin{aligned} q_{k1} &= \frac{[0.88 \times 26.65 \times (1023 - 303)] + (0.88 \times 4.77)}{180 \times 60} \\ &= 1.564 \text{ กิโลจูลต่อวินาที} \\ &= 1564 \text{ วัตต์} \end{aligned}$$

เพราะฉะนั้นปริมาณความร้อนที่ใช้กับตะกั่ว 1 กิโลกรัม หลอมละลายที่อุณหภูมิ 750 องศาเซลเซียส ในเวลา 180 นาที จะเท่ากับ 1564 วัตต์

2) การคำนวณหาปริมาณความร้อนที่ให้กับเบ้ากราไฟต์ น้ำหนักของเบ้ากราไฟต์ 0.23 กิโลกรัมซึ่งมีความร้อนจำเพาะของเบ้ากราไฟต์เท่ากับ 0.83 กิโลจูลต่อ กิโลกรัม เคลวิน โดยให้ความร้อนจากอุณหภูมิ 303 เคลวิน จนถึงอุณหภูมิ 1023 เคลวิน จะสามารถคำนวณหาปริมาณความร้อนที่ให้กับเบ้ากราไฟต์ ในเวลา 180 นาที ได้ดังนี้

จากสมการ 3.4

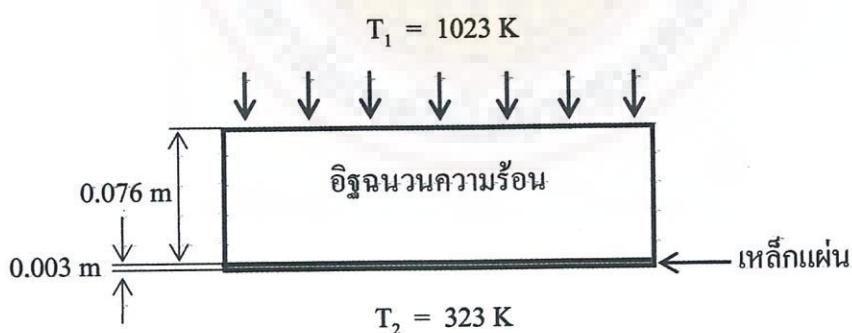
$$q_k = \frac{mC_p(T_1 - T_2)}{t} \quad (3.4)$$

แทนค่าในสมการ 3.4 จะได้ปริมาณความร้อนเท่ากับ

$$\begin{aligned} q_{k2} &= \frac{0.23 \times 0.83 \times (1023 - 303)}{(180 \times 60)} \\ &= 0.0127 \text{ กิโลจูลต่อวินาที} \\ &= 12.72 \text{ วัตต์} \end{aligned}$$

เพราจะนั่นปริมาณความร้อนที่ให้กับเบ้ากราไฟต์ ที่อุณหภูมิ 750 องศาเซลเซียสในเวลา 180 นาที จะเท่ากับ 12.72 วัตต์

3) การคำนวณหาปริมาณความร้อนที่ส่งผ่านพื้นด้านล่างของชุดวิเคราะห์ความร้อน เมื่อต้องการความร้อนภายในชุดวิเคราะห์ความร้อน เท่ากับ 750 องศาเซลเซียส หรือ 1023 เคลวิน และอุณหภูมิผิวนอกของชุดวิเคราะห์ความร้อน ไม่เกิน 50 องศาเซลเซียสหรือ 323 เคลวิน โดยพื้นด้านล่างของชุดวิเคราะห์ความร้อน มี 2 ชั้น คือ ชั้นในเป็นอิฐหน่วงความร้อนมีความหนาเท่ากับ 0.076 เมตร มีค่าการนำความร้อนเท่ากับ 0.45 วัตต์ต่ำเมตรเคลวิน ชั้นที่ 2 คือเหล็กแผ่นหนา 0.003 เมตร มีค่าการนำความร้อนเท่ากับ 36 วัตต์ต่ำเมตรเคลวิน พื้นที่ของผนังพื้นด้านล่างของชุดวิเคราะห์ความร้อน ที่ตั้งฉากกับทิศทางการไหลของความร้อนเท่ากับ 0.36 ตารางเมตรดังแสดงในรูปที่ 3.3



รูปที่ 3.3 แสดงทิศทางการไหลของความร้อนผ่านผนังพื้นด้านล่างของชุดวิเคราะห์ความร้อน

จากสมการ 3.5 สามารถคำนวณหาปริมาณความร้อนที่ส่งผ่านพื้นด้านล่างของชุดวิเคราะห์ความร้อนได้จาก

$$q_k = \frac{T_1 - T_2}{\left[\left(\frac{L}{kA} \right) A + \left(\frac{L}{kA} \right) B + \left(\frac{L}{kA} \right) C \right]} \quad (3.5)$$

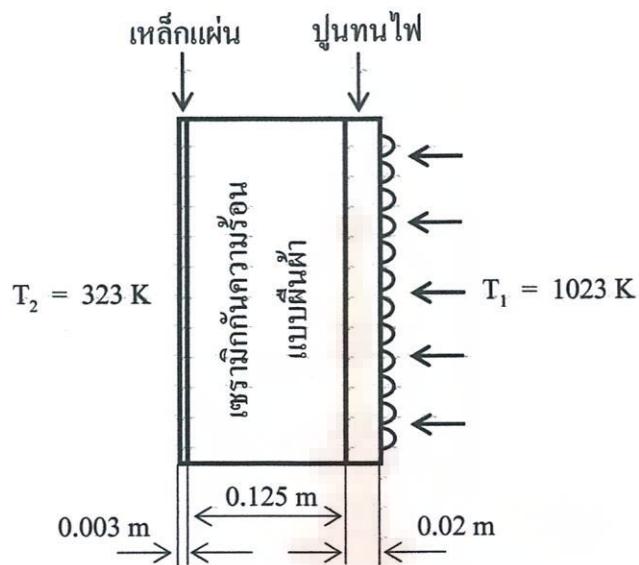
แทนค่าในสมการ 3.5 จะได้ปริมาณความร้อนเท่ากับ

$$\begin{aligned} q_{k3} &= \frac{(1023 - 323)}{\left[\left(\frac{0.076}{0.45 \times 0.36} \right) + \left(\frac{0.003}{36 \times 0.36} \right) \right]} \\ &= \frac{700}{0.47 + (2.315 \times 10^{-4})} \\ &= 1488.6 \text{ วัตต์} \end{aligned}$$

เพราะจะนี้อัตราการส่งผ่านความร้อนที่พื้นด้านล่างของชุดวิเคราะห์ความร้อนเท่ากับ 1488.6

วัตต์

4) การคำนวณหาปริมาณความร้อนที่ส่งผ่านผนังเตาทั้ง 4 ด้าน เมื่อความร้อนภายในเตาเท่ากับ 1023 เคลวิน และต้องการอุณหภูมิผิวนอกของเตาไม่เกิน 323 เคลวิน โดยผนังด้านข้างจะมี 3 ชั้น คือ ด้านในจะมีปูนทรายมีความหนาเท่ากับ 0.02 เมตร มีค่าการนำความร้อนเท่ากับ 0.76 วัตต์ต่อเมตรเคลวิน ชั้นที่ 2 คือ เชรามิกซ์กันความร้อนแบบผืนผ้ามีความหนาเท่ากับ 0.125 เมตร มีค่าการนำความร้อนเท่ากับ 0.18 วัตต์ต่อเมตรเคลวิน และชั้นนอกสุดคือเหล็กแผ่นหนา 0.003 เมตร มีค่าการนำความร้อนเท่ากับ 36 วัตต์ต่อเมตรเคลวินพื้นที่ของผนังด้านข้างที่ตั้งฉากกับพื้นทางการให้ลองความร้อนเท่ากับ 0.72 ตารางเมตร ดังแสดงในรูปที่ 3.4



รูปที่ 3.4 แสดงทิศทางการไหลของความร้อนผ่านผนังด้านข้างของชุดวิเคราะห์ความร้อน

จากสมการ 3.6 สามารถคำนวณหาปริมาณความร้อนที่ส่งผ่านผนังด้านข้างของชุดวิเคราะห์ความร้อน ได้จาก

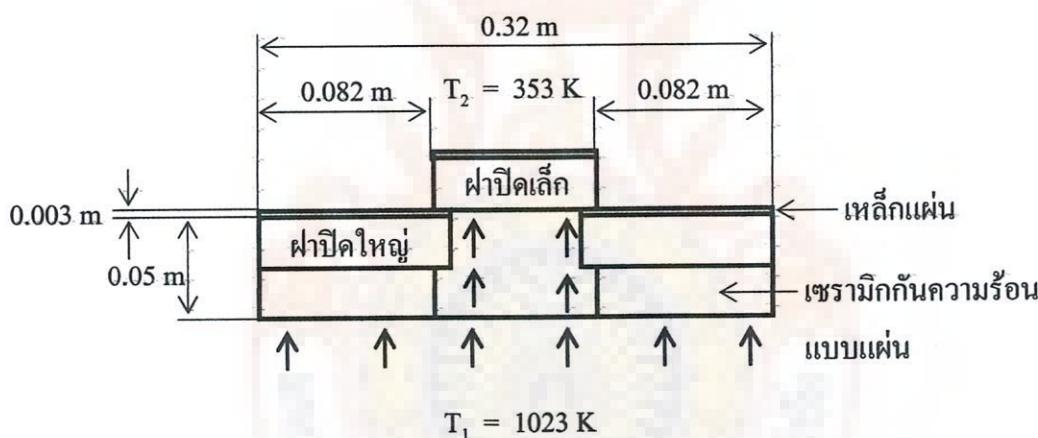
$$q_k = \frac{T_1 - T_2}{\left[\left(\frac{L}{kA} \right) A + \left(\frac{L}{kA} \right) B + \left(\frac{L}{kA} \right) C \right]} \quad (3.6)$$

แทนค่าในสมการ 3.6 จะได้ปริมาณความร้อนเท่ากับ

$$\begin{aligned} q_{k4} &= \frac{(1023 - 323)}{\left[\left(\frac{0.02}{0.76 \times 0.72} \right) + \left(\frac{0.125}{0.18 \times 0.72} \right) + \left(\frac{0.003}{36 \times 0.72} \right) \right]} \\ &= \frac{700}{0.037 + 0.965 + (1.157 \times 10^{-4})} \\ &= 698.5 \text{ วัตต์} \end{aligned}$$

เพราะฉะนั้นอัตราการส่งผ่านความร้อนที่ผนังชุดวิเคราะห์ความร้อน เท่ากับ 698.5 วัตต์

5) การคำนวณหาปริมาณความร้อนที่ส่งผ่านผนังค้านบันของชุดวิเคราะห์ความร้อน เมื่อความร้อนภายในชุดวิเคราะห์ความร้อนเท่ากับ 1023 เคลวิน และต้องการอุณหภูมิผิวนอกของชุดวิเคราะห์ความร้อน ไม่เกิน 80 องศาเซลเซียส หรือ 353 เคลวิน โดยฝาค้านบันของชุดวิเคราะห์ความร้อน จะมี 2 ชั้น คือชั้นในเป็นเซรามิกซึ่งกันความร้อนแบบแผ่นมีความหนาเท่ากับ 0.1 เมตร สำหรับฝาปิดใหญ่ และความหนาเท่ากับ 0.045 เมตร สำหรับฝาปิดเล็ก โดยเซรามิกซึ่งกันความร้อนแบบแผ่นที่จะใช้มีค่าการนำความร้อนเท่ากับ 0.25 วัตต์ต่อเมตรเคลวิน ชั้นที่ 2 คือ เหล็กแผ่นหนา 0.003 เมตร มีค่าการนำความร้อนเท่ากับ 36 วัตต์ต่อเมตรเคลวิน พื้นที่ของฝาค้านบันของชุดวิเคราะห์ความร้อน สำหรับฝาปิดใหญ่เท่ากับ 0.108 ตารางเมตร และพื้นที่ของฝาค้านบันของชุดวิเคราะห์ความร้อน สำหรับฝาปิดเล็กเท่ากับ 0.037 ตารางเมตร ดังแสดงในรูปที่ 3.5



รูปที่ 3.5 แสดงทิศทางการไหลของความร้อนผ่านฝาปิดค้านบันของชุดวิเคราะห์ความร้อน

จากสมการ 3.6 สามารถคำนวณปริมาณความร้อนที่ส่งผ่านฝาค้านบันของชุดวิเคราะห์ความร้อน ได้จาก

$$q_k = \frac{T_1 - T_2}{\left[\left(\frac{L}{kA} \right) A + \left(\frac{L}{kA} \right) B + \left(\frac{L}{kA} \right) C \right]}$$

แทนค่าในสมการ 3.6 จะได้ปริมาณความร้อนที่ส่งผ่านฝาปิดให้กับ

$$\begin{aligned}
 q_{k5} &= \frac{(1023 - 353)}{\left[\left(\frac{0.045}{0.25 \times 0.108} \right) + \left(\frac{0.003}{36 \times 0.108} \right) \right]} \\
 &= \frac{670}{3.7 + (7.71 \times 10^{-4})} \\
 &= 181.08 \text{ วัตต์}
 \end{aligned}$$

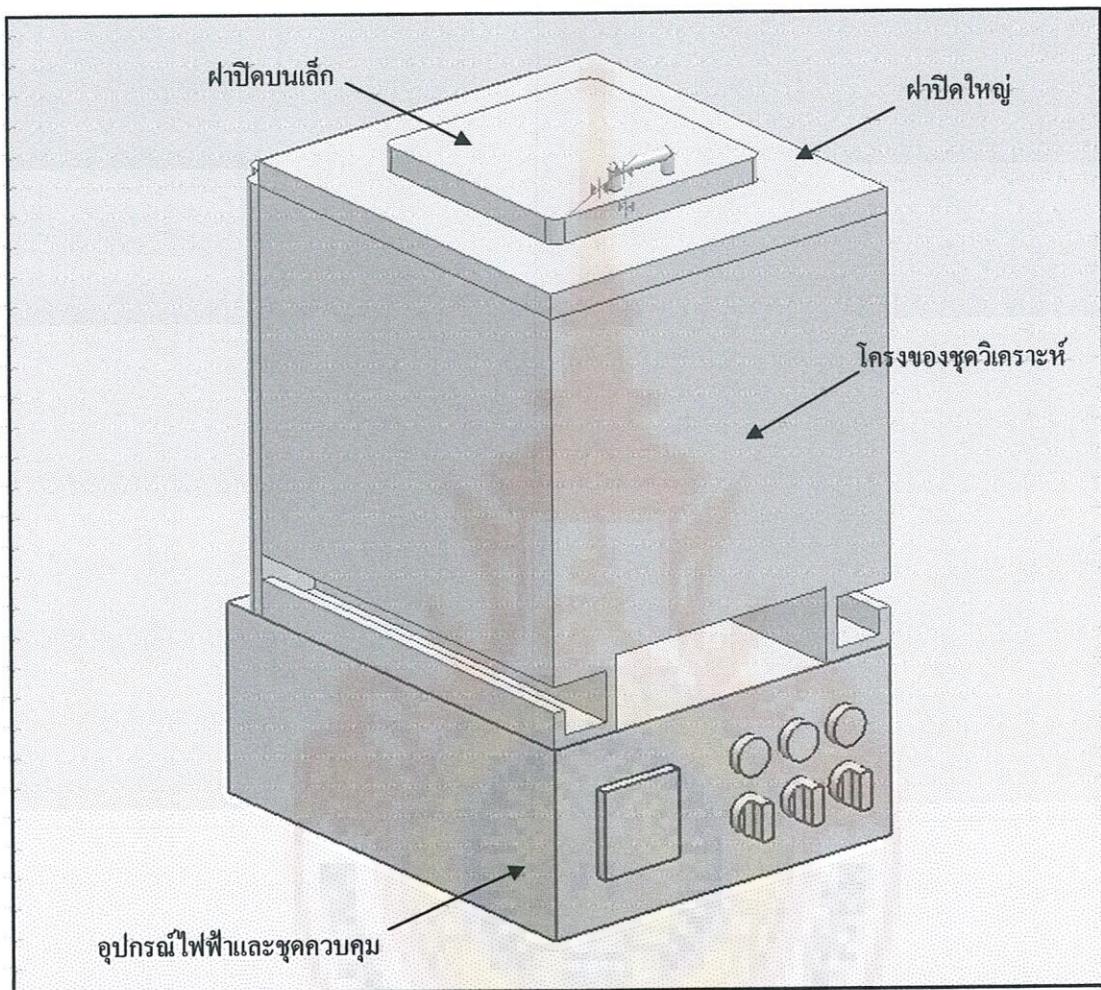
แทนค่าในสมการ 3.6 จะได้ปริมาณความร้อนที่ส่งผ่านฝาปิดเล็กเท่ากับ

$$\begin{aligned}
 q_{k6} &= \frac{(1023 - 353)}{\left[\left(\frac{0.045}{0.25 \times 0.037} \right) + \left(\frac{0.003}{36 \times 0.037} \right) \right]} \\
 &= \frac{670}{4.86 + (2.25 \times 10^{-3})} \\
 &= 137.8 \text{ วัตต์}
 \end{aligned}$$

เพราะฉะนั้นอัตราการส่งผ่านความร้อนที่ฝาด้านบนของชุดวิเคราะห์ความร้อน เท่ากับ 181.08 วัตต์ สำหรับฝาปิดให้กับ และ 137.8 วัตต์ สำหรับฝาปิดเล็ก

ดังนั้นปริมาณความร้อนที่ใช้กับชุดวิเคราะห์ความร้อน ทั้งหมด เพื่อทำให้ต่ำกว่า 1 กิโลกรัม หลอมละลายที่อุณหภูมิ 750 องศาเซลเซียส ในเวลา 180 นาที จะเท่ากับ $q_{k1} + q_{k2} + q_{k3} + q_{k4} + q_{k5} + q_{k6}$ ซึ่งมีค่าเท่ากับ 4082.7 วัตต์ หรือประมาณ 4 กิโลวัตต์ ซึ่งปริมาณความร้อนดังกล่าวมีค่าน้อยกว่ากำลังไฟฟ้ารวมของชุดวิเคราะห์ความร้อนที่มีค่าเท่ากับ 6.6 กิโลวัตต์ ทำให้ชุดวิเคราะห์ความร้อนที่

ได้สร้างขึ้นสามารถหลอมตะกั่ว 1 กิโลกรัมที่อุณหภูมิ 750 องศาเซลเซียส ในเวลา 180 นาที ตามที่กำหนดไว้ได้



รูปที่ 3.6 แสดงลักษณะการออกแบบของชุดวิเคราะห์ความร้อน

3.2.3 เครื่องมือและอุปกรณ์ในส่วนของการดำเนินการสร้างจะประกอบไปด้วยเครื่องมือ เครื่องจักรที่เข้ามาเกี่ยวข้องดังนี้

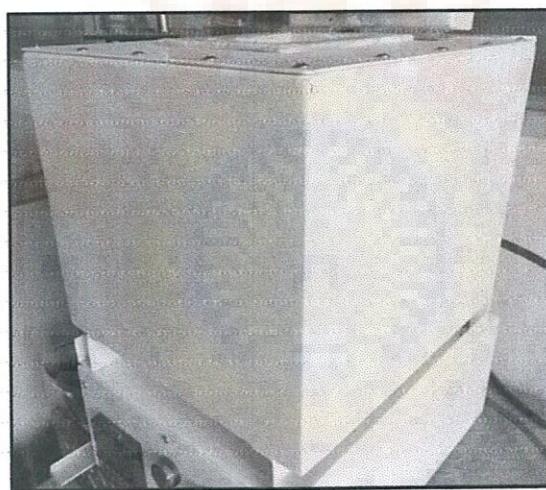
- 1) เครื่องกลึงเซอร์ลันรุ่นเอ็น 300 อาร์ (Harrison Model M 300R)
- 2) แท่นตัดไฟเบอร์ บีอชรุ่นจีซีโอ 2000 (BOSCHModel GCO 2000)
- 3) เครื่องเชื่อมไฟฟ้าไดซิรุ่นดี.อ.-ซี.ดี. 400 (Daichi Model DA.- C.D. 400)

4) เครื่องมือกลพื้นฐาน มีดังต่อไปนี้

- กลุ่มเครื่องมือมีดังต่อไปนี้ ตะไบ ค้อน ประแจปากตาย เลื่อย แคล้มปั๊งบึ้งยืดชิ้นงาน
- กลุ่มเครื่องมือกลมีดังต่อไปนี้ เครื่องเจียร์ในมือ สว่านมือ
- กลุ่มเครื่องมือวัสดุมีดังต่อไปนี้ เวอร์เนียкалิปเปอร์ เวอร์เนียไฮเกต คลับเมตร พุตเหล็ก ฯลฯ
- กลุ่มอุปกรณ์ป้องกันมีดังต่อไปนี้ ถุงมือหนัง แวนต้า จุกอุดหู

3.2.4 ส่วนประกอบของเตาไฟฟ้าแบบบดลวดความด้านทาน สามารถแยกเป็นชิ้นส่วนต่างๆ ได้ดังนี้

1) ตัวโครงเตาหลอม ใช้เหล็กแผ่นหน้า 3 มิลลิเมตร พับขึ้นรูปเป็นลักษณะรูปสี่เหลี่ยม กว้าง 320 มิลลิเมตร ยาว 340 มิลลิเมตร เมตรสูง 280 มิลลิเมตร ดังแสดงในรูปที่ 3.6



รูปที่ 3.7 แสดงลักษณะโครงสร้างของชุดวิเคราะห์ความร้อน

2) ฝาปิด บุด้วยเซรามิกกันความร้อนแบบแผ่น เพื่อป้องกันการสูญเสียความร้อน ได้มี การออกแบบฝาปิดแบบ 2 ชั้น คือ ฝาปิดใหญ่ มีขนาด กว้าง 32 เซนติเมตร ยาว 34 เซนติเมตร ใช้ในการเปิดเพื่อที่จะทำการเปลี่ยนเบาะหลอมและใส่เศษโลหะผสมอุณหภูมิเนียนส่วนฝาปิดเล็ก มีขนาดกว้าง 18.8 เซนติเมตร ยาว 19.7 เซนติเมตร



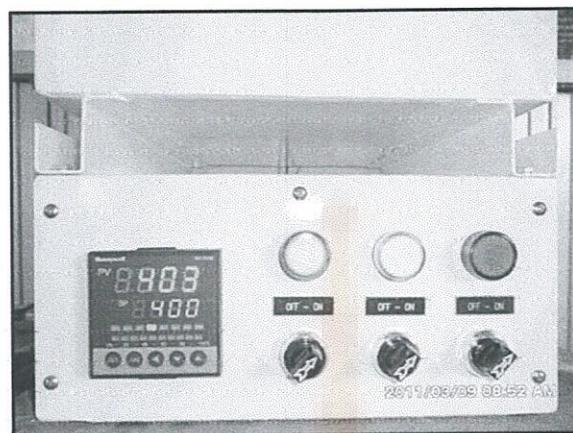
รูปที่ 3.8 แสดงลักษณะฝาเปิด – ปิดด้านบน

3) ชุดแพงบคลวคให้ความร้อนใช้ชุดแพงบคลวคให้ความร้อนแบบสำเร็จรูป
ใช้ของ Kanthal บคลวคให้ความร้อนติดตั้งที่ผนังเตา 2 ด้าน โดยหล่อบนคอนกรีตหนาไฟเพื่อกัน
สะเก็คนำไฟหะ กำลังไฟฟ้า 12A 220V 2P

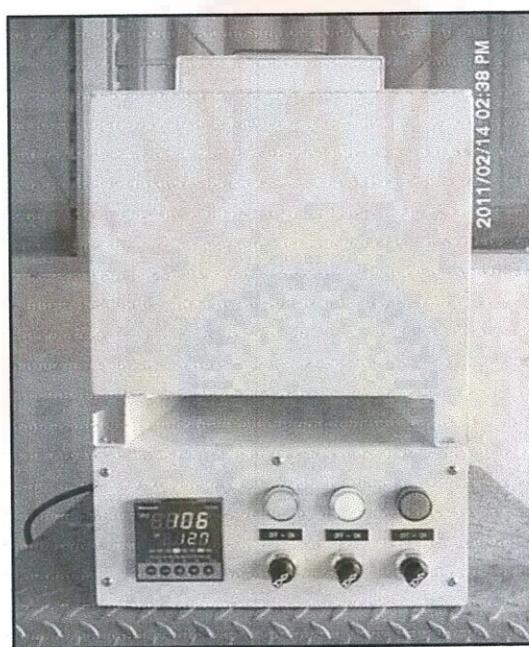


รูปที่ 3.9 แสดงลักษณะการติดตั้งบคลวคให้ความร้อน

4) ศูนย์ควบคุมอุณหภูมิและวงจรไฟฟ้าลักษณะเป็นรูปสี่เหลี่ยมกว้าง 32 เซนติเมตร ยาว
40 เซนติเมตรและสูง 14.5 เซนติเมตร ดังแสดงในรูปที่ 3.10



รูปที่ 3.10 แสดงลักษณะตู้ระบบไฟฟ้าและชุดควบคุม



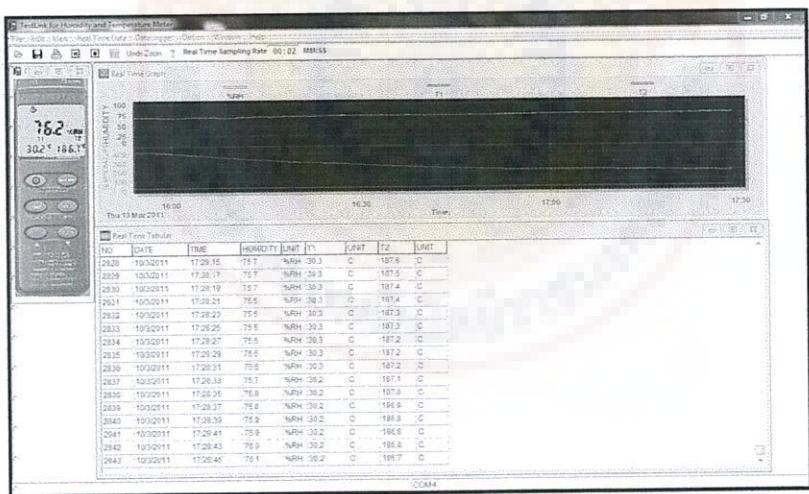
รูปที่ 3.11 แสดงลักษณะของชุดหalonสำหรับการทดลอง

3.2.5 ชุดเก็บข้อมูลความร้อน ทำการออกแบบการวัดอุณหภูมิโดยใช้เทอร์โมคัปเปิล (Thermocouple) เป็นอุปกรณ์ในการวัดการเปลี่ยนแปลงของน้ำโลหะ โดยใช้เทอร์โมคัปเปิลชนิด K ชาตุหนึ่งที่เป็นฐานสำหรับการสร้างคือ นิกели การบำรุงรักษาและสอบเทียบเทอร์โมคัปเปิลชนิด K ที่กำหนดเป็นค่ามาตรฐานจะไม่ใช้โลหะผสมแต่โดยทั่วไปจะผสมธาตุพิเศษเข้าไปเพื่อปรับปรุง

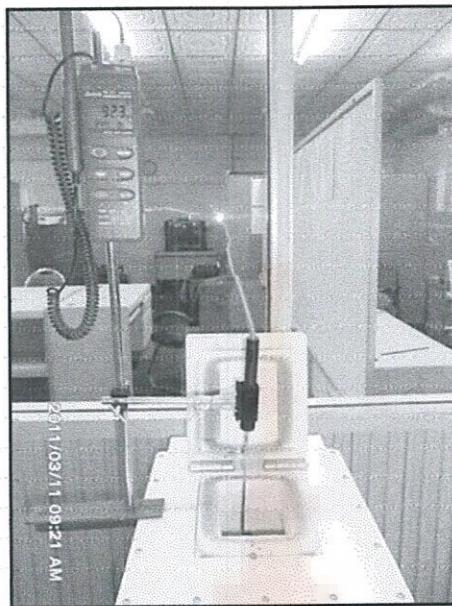
คุณภาพของแรงเคลื่อน/อุณหภูมิของชุดทดลองละลายที่กำหนด ใช้การบันทึกและเก็บข้อมูลอุณหภูมิ เป็นแบบ Data Logger ในการทดลองจะต่ออุปกรณ์ชุดวัดอุณหภูมิเข้ากับคอมพิวเตอร์ โดยตรงเพื่อ จะทำให้ง่ายต่อการสังเกตการเปลี่ยนแปลงอุณหภูมิ ซึ่งสามารถสังเกตได้จากหน้าจอคอมพิวเตอร์



รูปที่ 3.12 แสดงลักษณะของชุดเก็บข้อมูลความร้อน



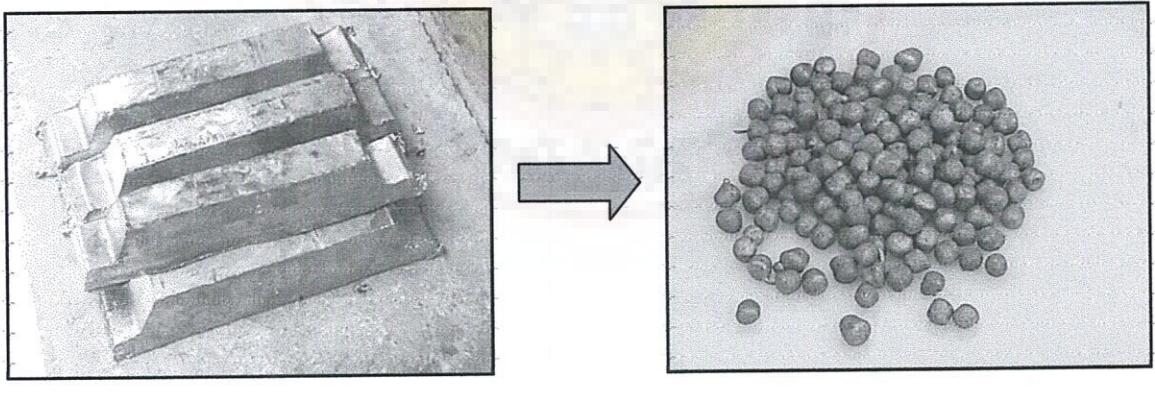
รูปที่ 3.13 แสดงหน้าจอแสดงผลของชุดเก็บข้อมูลความร้อน



รูปที่ 3.14 แสดงลักษณะของการติดตั้งชุดเก็บข้อมูลความร้อน

3.3 วัสดุที่ใช้ทำการทดลอง

3.3.1 ตะกั่ว การเตรียมตะกั่วเพื่อใช้ในการทดลองเนื่องจากตะกั่วที่ได้มาเป็นตะกั่วแท่งจึงยกที่จะซั่งน้ำหนักให้ได้น้ำหนักตามที่ต้องการเพื่อใช้ทดลองจึงจำเป็นที่จะต้องทำตะกั่วที่มีอยู่เป็นเม็ดเล็ก ๆ จึงได้นำเอาตะกั่วแท่งมาหยอดให้ละลายที่อุณหภูมิ 360 องศาเซลเซียส แล้วให้น้ำโลหะที่ได้ไหลผ่านรูเล็ก ๆ หยดลงในน้ำโดยต้องระวังไม่ให้น้ำมีอุณหภูมิสูงจะได้มีดตะกั่วดังรูปที่ 3.15

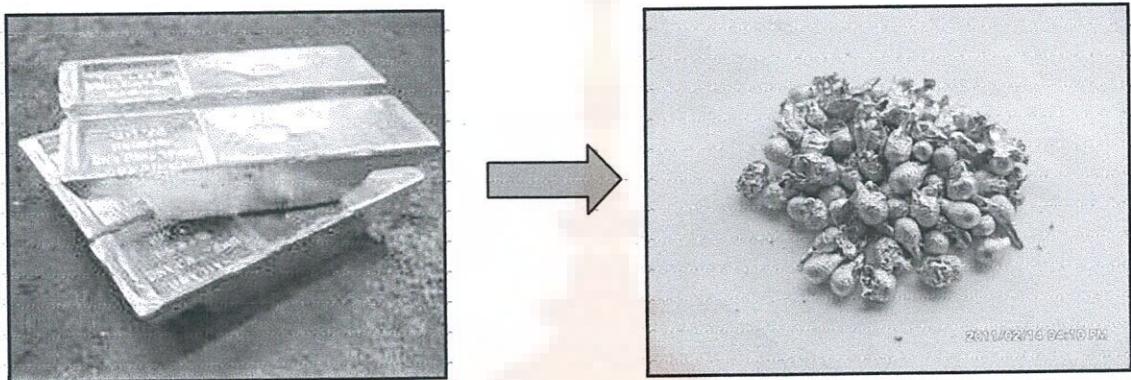


ก) ตะกั่วแท่ง

ข) ตะกั่วเม็ด

รูปที่ 3.15 แสดงลักษณะตะกั่วสำหรับการทดลอง

3.3.2 ดีบุก การเตรียมดีบุกเพื่อใช้ในการทดลองเนื่องจากดีบุกที่ได้มานำเป็นดีบุกแท่งจึงยากที่จะซั่งน้ำหนักให้ได้น้ำหนักตามที่ต้องการเพื่อใช้ทดลองจึงจำเป็นที่จะต้องทำดีบุกที่มีอยู่เป็นเม็ดเล็กๆ จึงได้นำเอาดีบุกแท่งมาหยอดให้ละลายที่อุณหภูมิ 250 องศาเซลเซียส แล้วให้น้ำโลหะที่ได้ไอลพ่านรูเล็กๆ หยดลงในน้ำโดยต้องระวังไม่ให้น้ำมีอุณหภูมิสูงจะได้เม็ดดีบุกคั่งรูปที่ 3.16



ก)-ดีบุกแท่ง

ข)-ดีบุกเม็ด

รูปที่ 3.16 แสดงลักษณะดีบุกสำหรับการทดลอง

ตาราง 3.2 แสดงอัตราส่วนของวัสดุในการดำเนินการทดลอง

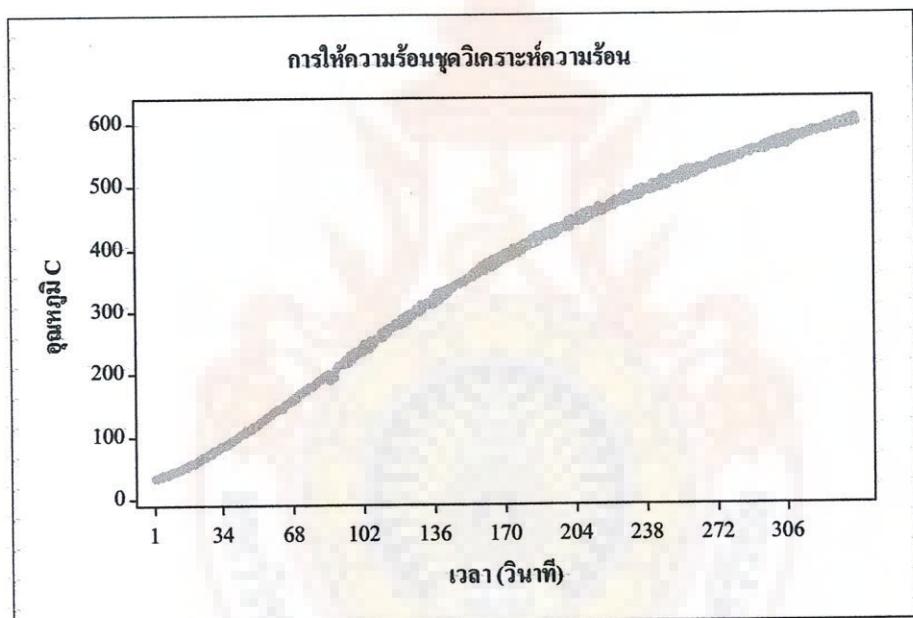
การทดลองครั้งที่	ดีบุก (Sn)		ตะกั่ว (Pb)	
	%	กรัม	%	กรัม
1	100	300	0	0
2	90	270	10	30
3	80	240	20	60
4	70	210	30	90
5	60	180	40	120
6	50	150	50	150
7	40	120	60	180
8	30	90	70	210
9	20	60	80	240
10	10	30	90	270
11	0	0	100	300

3.4 การทดสอบการใช้งานชุดทดสอบด้วยวิธีการวิเคราะห์ความร้อน

หลังจากที่ได้ทำการสร้างชุดทดสอบด้วยวิธีการวิเคราะห์ความร้อนแล้วจึงทำการทดสอบการใช้งานชุดทดลองเพื่อหาจุดกพร่องและการปรับปรุงเพื่อจะให้ชุดทดสอบสามารถใช้ทำการทดลองได้อย่างมีประสิทธิภาพ

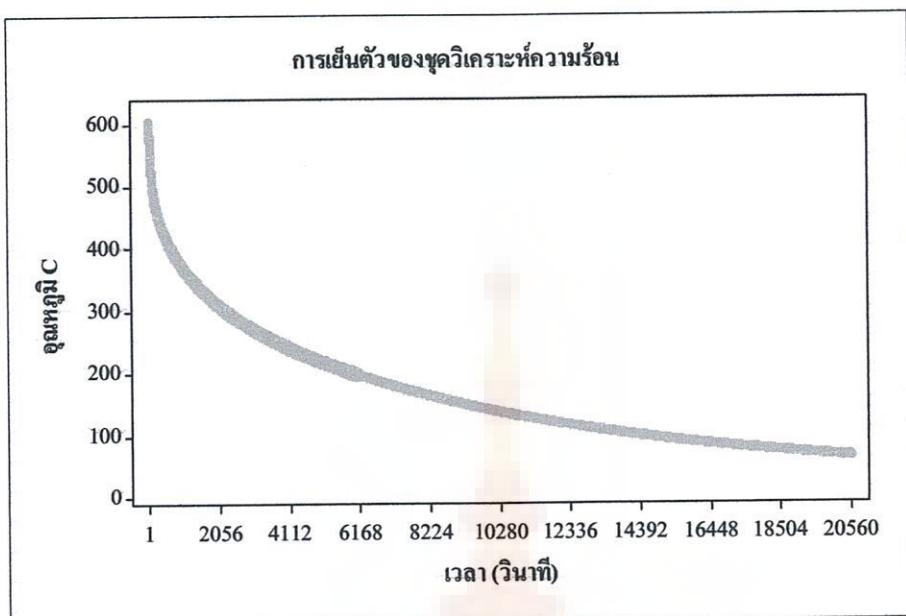
การทดสอบประสิทธิภาพชุดทดลองโดยการเปิดชุดทดลองตั้งอุณหภูมิที่ 600 องศาเซลเซียส เก็บข้อมูลโดยชุดวัดอุณหภูมิโดยได้กราฟ คือ

3.4.1 การให้ความร้อนของชุดทดลองตั้งอุณหภูมิ 600 องศาเซลเซียส ชุดทดลองใช้เวลา 11 นาที 8 วินาทีจึงได้อุณหภูมิที่ได้ตั้งไว้ในทุก ๆ 1 นาที อุณหภูมิของชุดทดลองจะเพิ่มขึ้น 50.84 องศาเซลเซียส หรือประมาณ 51 องศาเซลเซียส และคงเป็นในรูปของกราฟดังรูปที่ 3.18



รูปที่ 3.17 แสดงกราฟแสดงการให้ความร้อนของชุดทดลอง

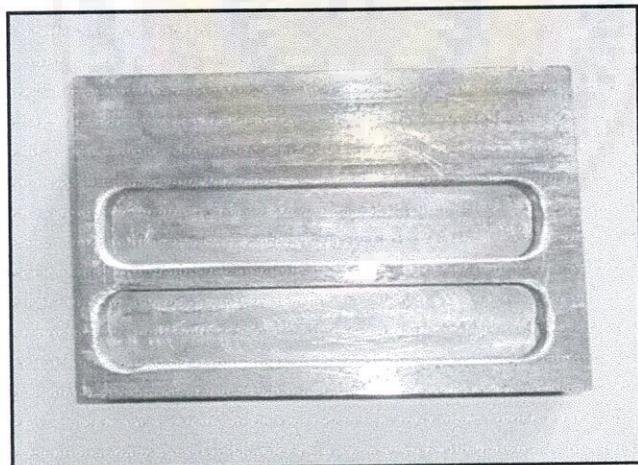
3.4.2 ขณะชุดทดลองมีอุณหภูมิที่ 600 องศาเซลเซียส ปล่อยให้ชุดทดลองเย็นตัวลงอย่างช้า ๆ โดยที่ปิดฝ่าชุดทดลองใช้เวลาในการเย็นตัว 12 ชั่วโมงเท่ากับว่าทุก ๆ 1 นาที อุณหภูมิของชุดทดลอง จะลดลง 0.83 องศาเซลเซียส หรือประมาณ 1 องศาเซลเซียส และคงเป็นในรูปของกราฟดังรูปที่ 3.19



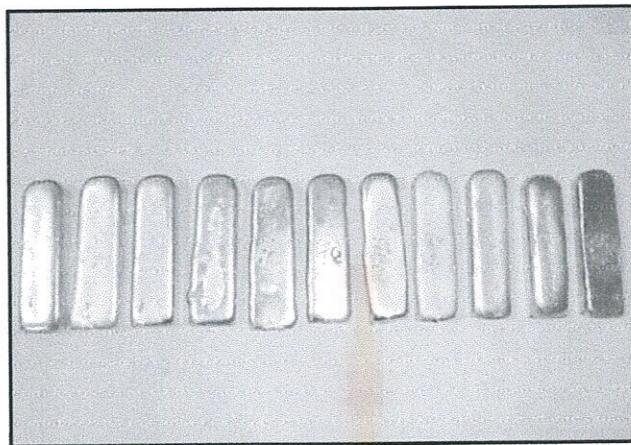
รูปที่ 3.18 แสดงกราฟแสดงการเย็นตัวของชุดทดลอง

3.5 การเตรียมขั้นงานเพื่อศึกษาโครงสร้างจุลภาค

หลังจากทำการทดลองเพื่อหาเส้นโค้งการเย็นตัวของตะกั่วคีบูกได้แล้วนำเอาตะกั่วบริสุทธิ์คีบูกบริสุทธิ์ และตะกั่วผสมคีบูกที่ได้จากการทดลองมาหล่อใส่แบบที่เตรียมไว้เพื่อจะเตรียมไว้สำหรับการดูโครงสร้างจุลภาค



รูปที่ 3.19 แสดงลักษณะแบบที่ใช้หล่อวัสดุทดลอง

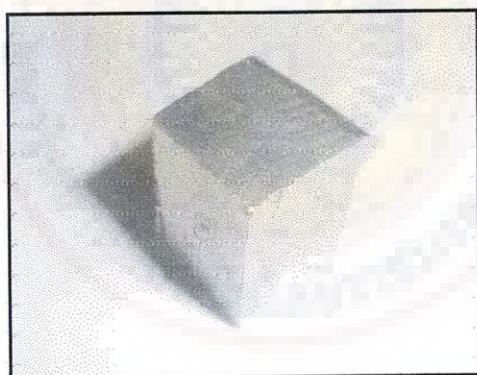


รูปที่ 3.20 แสดงลักษณะวัสดุที่หล่อเสร็จแล้วได้จากการทดลอง

การศึกษาโครงสร้างชุลภาคของโลหะ เป็นการศึกษาโครงสร้างของโลหะภายใต้กล้องที่มีกำลังขยายสูง

3.5.1 การตัดชิ้นงาน

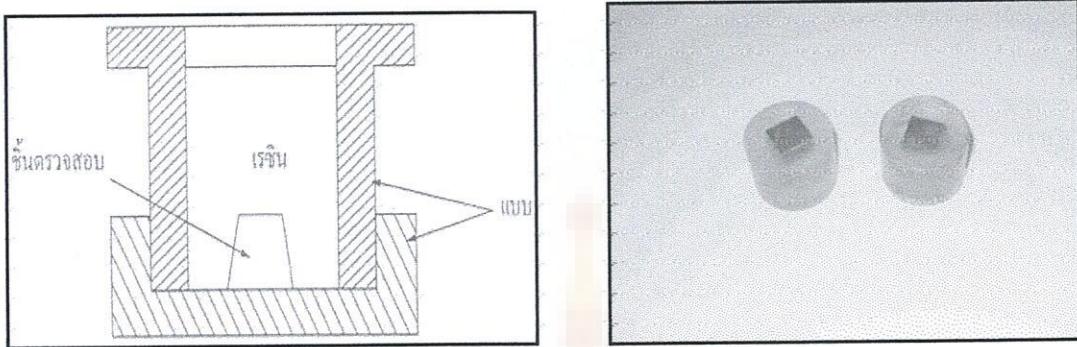
ชิ้นที่ได้จากการทดลองหลังจากที่หล่อเป็นแท่ง นำมาตัดเพื่อให้เกิดความร้อนน้อยที่สุดเพื่อป้องกันการเปลี่ยนโครงสร้างใช้เดือยมีอในการตัด ตัดเป็นชิ้นเล็ก ๆ ประมาณ 10 มิลลิเมตร เพื่อนำไปหล่อเรซินต่อไป



รูปที่ 3.21 แสดงลักษณะการตัดชิ้นงาน

3.5.2 การทำเรือนหุ้นชิ้นงาน (Mounting)

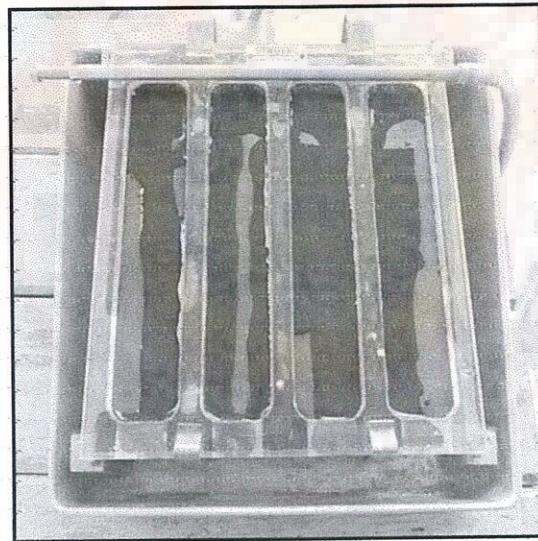
เนื่องจากชิ้นงานมีขนาดเล็ก ไม่สามารถจับด้วยมือได้จะต้องใช้อุปกรณ์จับบีดเพื่อช่วยในการขัดให้มีผิวน้าเรียบ โดยการหล่อพลาสติกนิคเทอร์โมเซตติ้ง เรซิน



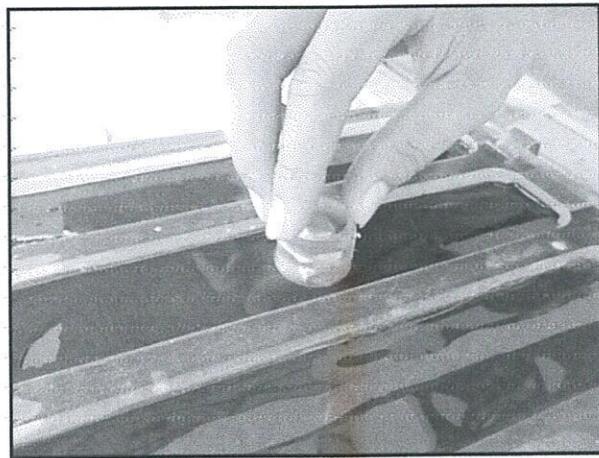
รูปที่ 3.22 แสดงลักษณะการจับชิ้นงานจริงที่หล่อด้วยเรชินเพื่อการขัดดูโครงสร้างจุดภาค

3.5.3 วิธีการขัดชิ้นงาน

1) การขัดหยาน ทำการขัดผิวให้เรียบด้วยกระดาษราย-น้ำ โดยเริ่มตั้งแต่เบอร์หยานไปจนถึงเบอร์คละเอียด ในทางปฏิบัติจะเริ่มจากเบอร์ 150 180 220 320 400 600 800 และ 1000 ถึง 1200 ในการขัดจะใช้น้ำมันดีเซลน้ำยาความร้อน และถังเจาเศษโลหะออกจากเม็ดของกระดาษราย

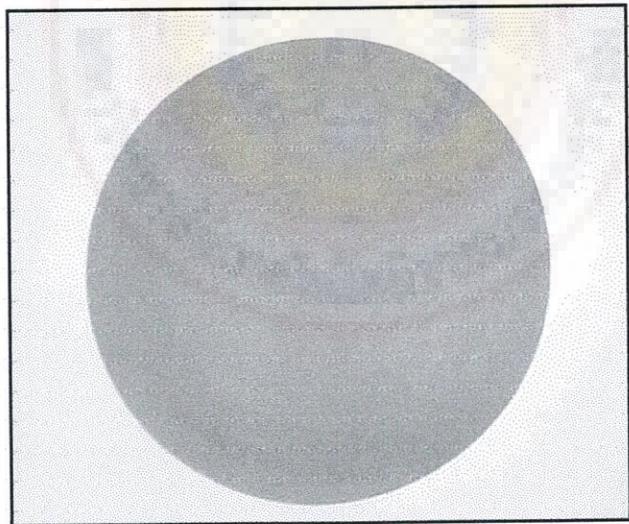


รูปที่ 3.23 อุปกรณ์การขัดกระดาษราย - น้ำ

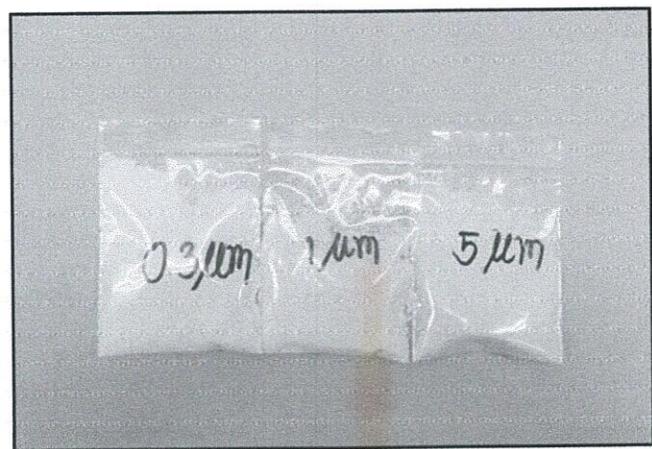


รูปที่ 3.24 แสดงการขัดผิวชิ้นงานทดสอบด้วยกระดาษทราย - น้ำ

2) การขัดละเอียด เป็นการขัดละเอียดขึ้นสุดท้าย บนงานหุ่นทุ่มด้วยผ้าสักหลาด โดยมีน้ำพรมลงขัดที่มีขนาดละเอียดมาก ($0.3\text{-}0.05$ ไมครอน) ที่นิยมใช้กันมาก คือ ผงอะลูมิն่า (Al_2O_3) โดยขนาด 0.3 ไมครอน (ชนิดอัลฟ่า) จะใช้ในช่วงขัดมันขยาย 2 ส่วน ขนาด 0.05 ไมครอน (ชนิดแแกมน่า) จะใช้ในช่วงขัดมันละเอียดในขั้นสุดท้าย ทั้งหมดที่กล่าวมานี้จะช่วยขัดผิวของชิ้นงานทดสอบให้เรียบเทียบเท่ากับกระดาษเงา โดยมีน้ำหล่อเย็นช่วยดึงเอาเศษโลหะออกจากงานหุ่นดังกล่าวด้วย เครื่องขัดที่ใช้ส่วนใหญ่จะมีความเร็วรอบประมาณ $150\text{-}500$ รอบต่อนาที



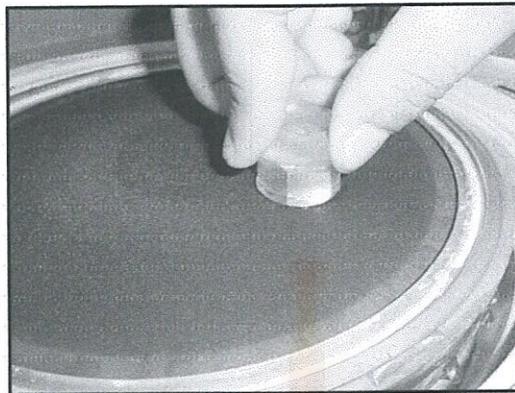
รูปที่ 3.25 แสดงลักษณะของผ้าสักหลาดสำหรับขัดด้วยเครื่องขัดมัน



รูปที่ 3.26 แสดงลักษณะของผงอะลูมิน่าที่ใช้ขัด



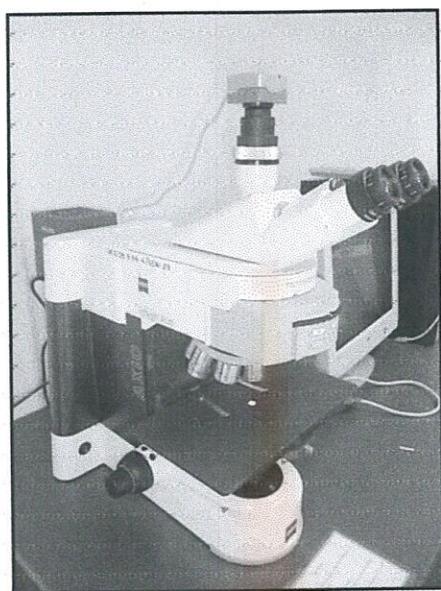
รูปที่ 3.27 แสดงลักษณะของเครื่องขัดแบบงานเดียว



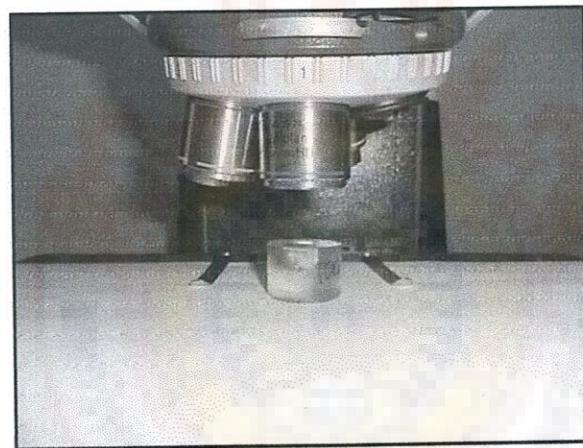
รูปที่ 3.28 แสดงลักษณะของการขัดมันด้วยเครื่องขัดแบบงานเดียว

3.5.4 การกัดกรด เป็นการนำชิ้นงานทดสอบไปกัดผิวบาง ๆ ด้วยสารละลายกรดเจือจาง ซึ่งมีหลายสูตร ทั้งนี้ต้องขึ้นอยู่กับชนิดของโลหะที่จะศึกษา โครงสร้าง ในการศึกษาครั้งนี้จะใช้กรดไฮโดรคลอริกเข้มข้น เวลาที่ใช้ในการกัดกรดประมาณ 2-3 วินาที หลังจากนั้นก็นำมาล้างด้วยน้ำกลั่น หรือแอลกอฮอล์ แล้วเป่าด้วยลมอุ่นหรือลมร้อน ให้พิเศษน้ำชี้นงานทดสอบแห้งสนิท แล้วจึงนำไปตรวจสอบคุณโครงสร้างต่อไปด้วยกล้องจุลทรรศน์ที่มีกำลังขยายสูง ๆ

3.5.5 ตรวจสอบโครงสร้าง หลักการสำคัญของการใช้กล้องส่องกล้อง มีส่วนประกอบด้วยจุดกำเนิดแสง ต่างๆ แสงผ่านเลนส์รวมแสง ไปตกกระทบบนแผ่นแก้วสะท้อนแสง จึงเกิดแสงสะท้อน ตกลงบนพิเศษนงานทดสอบในทางตั้งฉาก และพิวของชิ้นงานทดสอบที่มีความเรียบอยู่แล้วจะสะท้อนแสงกลับขึ้นมาเลนส์ขยายชุดแรก หลังจากนั้นลำแสงที่ผ่านการขยายครั้งแรกจะส่งผ่านไปยังเลนส์ขยายอีกชุด ก่อนที่จะผ่านเข้าตาเราอีกที ถ้าต้องการกำลังขยายเท่าใดก็ใช้ เลนส์ขยายใกล้ตาคุณกับเลนส์ขยายใกล้眼จะได้กำลังขยายตามที่ต้องการ หลังจากนั้นก็เข้าสู่กระบวนการค่ารูปโครงสร้างต่อไป



รูปที่ 3.29 แสดงลักษณะของกล้องจุลทรรศน์ทางโลหะวิทยาแบบแสง



รูปที่ 3.30 แสดงลักษณะการวางแผนชีนงานทดสอบเพื่อส่องคุ้นโครงสร้างจุลภาค

บทที่ 4

ผลการดำเนินงานและวิเคราะห์

การศึกษาแผนภาพสมดุลของโลหะผสมเริ่มมาจากการทดสอบเพื่อให้ได้มาซึ่งสันโถกการเย็บตัวของโลหะผสม โดยการทดลองเพื่อหาเส้นโถกการเย็บตัวจะทดลองเพื่อหาเส้นโถกการเย็บตัวของโลหะที่มีส่วนผสมที่แตกต่างกันไป โดยที่ปล่อยให้น้ำโลหะที่หลอมละลายเย็บตัวลงอย่างช้า ๆ และวัดอุณหภูมิเพื่อเปรียบเทียบกับเวลา

4.1 การทดลองเพื่อหาเส้นโถกการเย็บตัวและตรวจสอบโครงสร้างจุลภาคของโลหะ

อุณหภูมิหลอมเหลวของวัสดุที่บริสุทธิ์คือ ๆ ที่ความดันคงเป็นอุณหภูมิที่ไม่ซ้ำกันเพียงครั้งเดียว ขั้นตอนการรวมตัวของเหลวและการเย็บตัวที่มีอยู่ร่วมกันในสภาพแวดล้อมที่อุณหภูมนี้ เมื่อเย็น อุณหภูมิของวัสดุหลอมเหลวที่จะลดลงอย่างต่อเนื่องจนถึงจุดหลอมละลายของวัสดุ ๆ จุดนี้วัสดุที่จะเริ่มเป็นรูปเป็นร่างนำไปสู่การวิวัฒนาการของความร้อนแห่งที่อินเตอร์เฟชที่เป็นของเหลวของเย็บตัวรักษาอุณหภูมิกองที่หัวทิ้งวัสดุ เมื่อเย็บตัวจะเสร็จสมบูรณ์การเย็บตัวคงดำเนินการต่อ การจะจักในระหว่างการเย็บตัวของวัสดุช่วยให้จุดหลอมละลายของวัสดุที่จะระเหยในกราฟเดือนโถกการเย็บตัว ระบบเส้นโถกการเย็บตัวประกอบด้วยสององค์ประกอบ จัดแสดงในรูป จุดและเส้น อุณหภูมิซึ่งขั้นตอนการเป็นของเย็บตัวของเหลวอยู่ในสมดุล แทนที่ด้วยอุณหภูมิหลอมเหลวเป็นหนึ่งเดียวของระบบในขณะนี้มีสองอุณหภูมิที่แตกต่างกันอุณหภูมิลิควิดส์และอุณหภูมิที่โซลิดส์ ซึ่งมีความจำเป็นที่จะอธิบายการเปลี่ยนแปลงจากของเหลวไปเป็นของเย็บตัว อุณหภูมิลิควิดส์เป็นอุณหภูมิสูงกว่าที่ระบบหัวทิ้งหมุดจะเป็นของเหลวและโซลิดส์ ที่อุณหภูมิต่ำกว่าที่ระบบเป็นของเย็บตัวจะเริ่มต้นและมีการลดลงของอัตราการเย็บตัวที่เกิดจากวิวัฒนาการความร้อนแห่งและลดผลเนื้องจากในการไอลรัดดับสีของเส้นโถกการระบายน้ำความร้อน

หลังจากทดสอบได้เส้นโถกการเย็บตัวนำเอาวัสดุที่ทดสอบมาตรวจสอบโครงสร้างจุลภาคของโลหะด้วยกล้องจุลทรรศน์เป็นการตรวจสอบโครงสร้างจุลภาคของโลหะด้วยกล้องกำลังขยายสูง (Microscope) เพื่อขยายดูรูปร่างและขนาด เกรน เฟสที่เกิด หรือสีเงื่อนที่อยู่ในเนื้อโลหะหรือวัสดุ เพื่อทราบถึงความสัมพันธ์ของกระบวนการผลิตโครงสร้างที่เกิดขึ้น อุปกรณ์ที่ใช้คือกล้องจุลทรรศน์ลำแสง (Light Microscope) โดยใช้หลักการการสะท้อนแสงของวัสดุ วัสดุที่ส่องคุณต้องทึบแสง และจะตรวจโครงสร้างได้เฉพาะที่ผิวน้ำหนึ่น ความแตกต่าง (Contrasts) ของรูปที่ปรากฏมาจากการความแตกต่างของความสามารถในการสะท้อนแสงของโครงสร้าง การตรวจโครงสร้างโดยวิธี

นี้จะเรียกว่า Metallographic เลนส์ของกล้องในห้องปฏิบัติการจะมีกำลังขยายตั้งแต่ 5 เท่า ไปจนถึง 100 เท่า

ได้ผลการทดลองหาเส้น โถงการเย็บตัวและการตรวจสอบโครงสร้างจุลภาคของโลหะ ตะกั่ว บริสุทธิ์ คีบุกบริสุทธิ์ และตะกั่วผสมคีบุกได้ผลการทดลองดังนี้

4.1.1 เส้น โถงการเย็บตัวและโครงสร้างจุลภาคของตะกั่ว 100 เปอร์เซ็นต์

การทดลองเพื่อเส้น โถงการเย็บตัวของตะกั่ว 100 เปอร์เซ็นต์ ที่อุณหภูมิห้องได้กราฟเส้น โถงการเย็บตัวดังแสดงเส้นที่ 1 ในรูปที่ 4.1 และภาคผนวก ก รูปที่ ก.1 ซึ่งกราฟการเย็บตัวนี้ ได้มาจากการวัดอุณหภูมิตั้งแต่ ตะกั่วเป็นน้ำโลหะจนกระทั่งตะกั่วแข็งตัวสมบูรณ์ กราฟสามารถอธิบายการเกิดการแข็งตัวได้ดังนี้ คือ ตั้งแต่อุณหภูมิ 400 องศาเซลเซียส จนมาถึงอุณหภูมิ 329 องศาเซลเซียส จะยังเป็นน้ำโลหะเหลว และเริ่มก่อตัวเป็นนิวเคลียสที่จุด A ขณะที่ก่อตัวเป็นนิวเคลียสนี้ อุณหภูมนิ่งคงที่อยู่ที่ประมาณ 329 องศาเซลเซียส เป็นเวลาประมาณ 334 วินาที และที่จุด B ตะกั่วจะเป็นของแข็งสมบูรณ์ หลังจากนั้นอุณหภูมิจะค่อยๆ ลดลงอย่างต่อเนื่อง ในช่วงนี้ตะกั่วจะเป็นของแข็งอย่างสมบูรณ์แล้ว และจากการนำวัสดุทดลองที่ 100 เปอร์เซ็นต์ ตะกั่วโดยน้ำหนักมาทำการตรวจสอบโครงสร้างจุลภาคด้วยกล้องจุลทรรศน์ได้รูปถ่ายโครงสร้างจุลภาคของตะกั่ว 100 เปอร์เซ็นต์ ดังแสดงในรูปที่ 4.1 และภาคผนวก ข รูปที่ ข.1 โครงสร้างนี้ประกอบด้วยส่วนสีดำขนาดใหญ่ จำนวนมากสลับกับเฟสสีดำเนขนาดเล็กๆ สลับกันไปซึ่งเป็นเฟสของตะกั่ว

4.1.2 เส้น โถงการเย็บตัวและโครงสร้างจุลภาคของตะกั่ว 90 เปอร์เซ็นต์ ผสมคีบุก 10 เปอร์เซ็นต์

การทดลองเพื่อเส้น โถงการเย็บตัวของตะกั่ว 90 เปอร์เซ็นต์ ผสมคีบุก 10 เปอร์เซ็นต์ ที่อุณหภูมิห้องได้กราฟเส้น โถงการเย็บตัวดังแสดงในเส้นที่ 2 รูปที่ 4.1 และภาคผนวก ก รูปที่ ก.2 กราฟเส้น โถงการเย็บตัวนี้สามารถอธิบายได้ถึงการเย็บตัวของตะกั่ว 90 เปอร์เซ็นต์ ผสมคีบุก 10 เปอร์เซ็นต์ ได้ดังนี้ ตั้งแต่อุณหภูมิ 400 องศาเซลเซียสจนกระทั่งที่อุณหภูมิ 302 องศาเซลเซียส จะยังคงเป็นน้ำโลหะ และตะกั่วซึ่งมีอุณหภูมิหลอมเหลวสูงกว่าเริ่มก่อตัวเป็นนิวเคลียสที่จุด A ที่อุณหภูมิ 302 องศาเซลเซียส และคงที่อยู่ที่ 302 องศาเซลเซียส เป็นเวลาประมาณ 74 วินาที ซึ่งจะใช้เวลาน้อยกว่าตะกั่ว 100 เปอร์เซ็นต์ และตะกั่วแข็งตัวสมบูรณ์ที่จุด B หลังจากนั้นอุณหภูมิจะค่อยๆ ลดลงขณะนี้ คีบุกที่ผสมอยู่ยังคงเป็นของเหลวที่จุด C คีบุกจะเริ่มก่อตัวเข้ากับตะกั่วที่อุณหภูมิประมาณ 185 องศาเซลเซียส ทำให้อุณหภูมิคงที่อยู่ประมาณ 8 วินาที หลังจากนั้นอุณหภูมิก็จะลดลงอย่างต่อเนื่องจนใกล้เคียงอุณหภูมิห้อง ในช่วงนี้จะเป็นของแข็งสมบูรณ์แล้ว และจากการนำวัสดุทดลองที่ 90 เปอร์เซ็นต์ ตะกั่วและ 10 เปอร์เซ็นต์ คีบุกโดยน้ำหนักมาทำการตรวจสอบโครงสร้างจุลภาคด้วยกล้องจุลทรรศน์ได้รูปถ่ายโครงสร้างจุลภาคของตะกั่ว 90 เปอร์เซ็นต์ คีบุก 10

เปอร์เซ็นต์ ดังแสดงในรูปที่ 4.1 และภาคผนวก ข รูปที่ ข.2 โครงสร้างนี้ประกอบด้วยอนุภาคของ ตะกั่วสีดำที่มีขนาดเล็กลงจาก 100 เปอร์เซ็นต์และมีอนุภาคของดินบุกสีขาว แทรกเข้าไปอยู่ระหว่าง อนุภาคของตะกั่วอยู่เดือน้อย

4.1.3 เส้น โถงการเย็นตัวและ โครงสร้างจุลภาคของตะกั่ว 80 เปอร์เซ็นต์ ผสมดินบุก 20 เปอร์เซ็นต์

การทดลองเพื่อเส้น โถงการเย็นตัวของตะกั่ว 80 เปอร์เซ็นต์ ผสมดินบุก 20 เปอร์เซ็นต์ ที่ อุณหภูมิห้องได้กราฟเส้น โถงการเย็นตัวดังแสดงในเส้นที่ 3 รูปที่ 4.1 และภาคผนวก ก รูปที่ ก.3 กราฟเส้น โถงการเย็นตัวนี้สามารถอธิบายได้ถึงการเย็นตัวของตะกั่ว 80 เปอร์เซ็นต์ ผสมดินบุก 20 เปอร์เซ็นต์ ได้ดังนี้ เนื่องจากกราฟเส้น โถงนี้เป็นกราฟที่เส้น โถงที่มีส่วนผสมของ 2 ชาตุ สังเกตได้ว่ากราฟจะมีจุดที่เปลี่ยนแปลงอุณหภูมิ 2 จุด อย่างเห็นได้ชัด ตั้งแต่อุณหภูมิ 400 องศาเซลเซียส ถึง อุณหภูมิ 279 องศาเซลเซียส จะยังคงเป็นน้ำโลหะ ที่จุด A ตะกั่วจะเริ่มก่อตัวเป็นนิวเคลียส ซึ่ง อุณหภูมิจะคงที่อยู่ที่ประมาณ 279 องศาเซลเซียส เป็นเวลา 84 วินาที และแข็งตัวสมบูรณ์ที่จุด B หลังจากนั้นอุณหภูมิจะค่อย ๆ ลดลงซึ่งในช่วงนี้ดินบุกยังคงเป็นน้ำโลหะเมื่ออุณหภูมิลดลงมาถึงจุด C ที่อุณหภูมิประมาณ 183 องศาเซลเซียส ดินบุกจะเริ่มเข้ามาก่อตัวรวมอยู่กับตะกั่วทำให้อุณหภูมิ คงที่อยู่ที่ 183 องศาเซลเซียส เป็นเวลา 266 วินาที และแข็งตัวสมบูรณ์ที่จุด D หลังจากนั้นอุณหภูมิ จะลดลงอย่างต่อเนื่องจนใกล้เคียงอุณหภูมิห้องในช่วงนี้โลหะจะเป็นของแข็งสมบูรณ์ และจากการ นำวัสดุทดลองที่ 80 เปอร์เซ็นต์ ตะกั่วและ 20 เปอร์เซ็นต์ ดินบุกโดยน้ำหนักมาทำการตรวจสอบ โครงสร้างจุลภาคด้วยกล้องจุลทรรศน์ได้รูปถ่ายโครงสร้างจุลภาคของตะกั่ว 80 เปอร์เซ็นต์ ดินบุก 20 เปอร์เซ็นต์ ดังแสดงในรูปที่ 4.1 และภาคผนวก ข รูปที่ ข.3 โครงสร้างนี้ประกอบด้วยอนุภาคดินบุกสี ขาวแทรกอยู่ระหว่างอนุภาคตะกั่วสีดำได้มากขึ้น

4.1.4 เส้น โถงการเย็นตัวและ โครงสร้างจุลภาคของตะกั่ว 70 เปอร์เซ็นต์ ผสมดินบุก 30 เปอร์เซ็นต์

การทดลองเพื่อเส้น โถงการเย็นตัวของตะกั่ว 70 เปอร์เซ็นต์ ผสมดินบุก 30 เปอร์เซ็นต์ ที่ อุณหภูมิห้องได้กราฟเส้น โถงการเย็นตัวดังแสดงในเส้นที่ 4 รูปที่ 4.1 และภาคผนวก ก รูปที่ ก.4 กราฟเส้น โถงการเย็นตัวนี้สามารถอธิบายได้ถึงการเย็นตัวของตะกั่ว 70 เปอร์เซ็นต์ ผสมดินบุก 30 เปอร์เซ็นต์ ได้ดังนี้ เนื่องจากกราฟเส้น โถงนี้เป็นกราฟที่เส้น โถงที่มีส่วนผสมของ 2 ชาตุ สังเกตได้ว่ากราฟจะมีจุดที่เปลี่ยนแปลงอุณหภูมิ 2 จุด อย่างเห็นได้ชัด ตั้งแต่อุณหภูมิ 400 องศาเซลเซียส ถึง อุณหภูมิ 259 องศาเซลเซียส จะยังคงเป็นน้ำโลหะ ที่จุด A ตะกั่วจะเริ่มก่อตัวเป็นนิวเคลียส ซึ่ง อุณหภูมิจะคงที่อยู่ที่ประมาณ 259 องศาเซลเซียส เป็นเวลา 94 วินาที และแข็งตัวสมบูรณ์ที่จุด B หลังจากนั้นอุณหภูมิจะค่อย ๆ ลดลงซึ่งในช่วงนี้ดินบุกยังคงเป็นน้ำโลหะเมื่ออุณหภูมิลดลงมาถึงจุด

C ที่อุณหภูมิประมาณ 184 องศาเซลเซียส ดีบุกจะเริ่มเข้ามาก่อตัวรวมอยู่กับตะกั่วทำให้อุณหภูมิคงที่อยู่ที่ 184 องศาเซลเซียส เป็นเวลา 548 วินาที และแข็งตัวสมบูรณ์ที่จุด D หลังจากนั้นอุณหภูมิจะลดลงอย่างต่อเนื่องจนใกล้เคียงอุณหภูมิห้องในช่วงนี้โลหะจะเป็นของแข็งสมบูรณ์ และจากการนำวัสดุทดลองที่ 70 เปรอร์เซ็นต์ ตะกั่วและ 30 เปรอร์เซ็นต์ ดีบุกโดยน้ำหนักมาทำการตรวจสอบโครงสร้างจุลภาคด้วยกล้องจุลทรรศน์ได้รูปถ่ายโครงสร้างจุลภาคของตะกั่ว 70 เปรอร์เซ็นต์ ดีบุก 30 เปรอร์เซ็นต์ ดังแสดงในรูปที่ 4.1 และภาพผนวก ข รูปที่ ข.4 โครงสร้างนี้ประกอบด้วยอนุภาคดีบุกสีขาวแทรกอยู่ระหว่างอนุภาคตะกั่วสีดำได้มากขึ้น

4.1.5 เส้นทางการเยือนตัวและโครงสร้างชุดภาคของตะกั่ว 60 เปอร์เซ็นต์ ผสมคีบูก 40 เปอร์เซ็นต์

การทดลองเพื่อสืบสื้อการเย็บตัวของตะกั่ว 60 เปอร์เซ็นต์ ผสมดีบุก 40 เปอร์เซ็นต์ ที่อุณหภูมิห้อง ได้กราฟสืบสื้อการเย็บตัวดังแสดงในสืบที่ 5 รูปที่ 4.1 และภาคผนวก ก รูปที่ ก.5 กราฟสืบสื้อการเย็บตัวนี้สามารถอธิบายได้ถึงการเย็บตัวของตะกั่ว 60 เปอร์เซ็นต์ ผสมดีบุก 40 เปอร์เซ็นต์ ได้ดังนี้ เมื่อจากกราฟสืบสื้อกราฟที่สืบ ที่มีส่วนผสมของ 2 ธาตุ สังเกตได้ว่ากราฟจะมีจุดที่เปลี่ยนแปลงอุณหภูมิ 2 จุด อย่างเห็นได้ชัด ตั้งแต่อุณหภูมิ 400 องศาเซลเซียส ถึง อุณหภูมิ 237 องศาเซลเซียส จะยังคงเป็นน้ำโลหะ ที่จุด A ตะกั่วจะเริ่มก่อตัวเป็นนิวเคลียส ซึ่ง อุณหภูมิจะคงที่อยู่ที่ประมาณ 237 องศาเซลเซียส เป็นเวลา 102 วินาที และแข็งตัวสมบูรณ์ที่จุด B หลังจากนั้นอุณหภูมิจะค่อย ๆ ลดลงซึ่งในช่วงนี้ดีบุกยังคงเป็นน้ำโลหะเมื่ออุณหภูมิลดลงมาถึงจุด C ที่อุณหภูมิประมาณ 185 องศาเซลเซียส ดีบุกจะเริ่มเข้ามายกตัวรวมอยู่กับตะกั่วทำให้อุณหภูมิคงที่อยู่ที่ 185 องศาเซลเซียส เป็นเวลา 1010 วินาที และแข็งตัวสมบูรณ์ที่จุด D หลังจากนั้นอุณหภูมิจะลดลงอย่างต่อเนื่องจนใกล้เคียงอุณหภูมิห้องในช่วงนี้โลหะจะเป็นของแข็งสมบูรณ์ และจากการนำวัสดุทดลองที่ 60 เปอร์เซ็นต์ ตะกั่วและ 40 เปอร์เซ็นต์ ดีบุกโดยน้ำหนักมาทำการตรวจสอบ โครงสร้างจุลภาคด้วยกล้องจุลทรรศน์ได้รูปถ่ายโครงสร้างจุลภาคของตะกั่ว 60 เปอร์เซ็นต์ ดีบุก 40 เปอร์เซ็นต์ ดังแสดงในรูปที่ 4.1 และภาคผนวก ข รูปที่ ข.5 โครงสร้างนี้ประกอบด้วยอนุภาคดีบุกถี่ ขาวแทรกอยู่ระหว่างอนุภาคตะกั่วสีดำ ได้มากขึ้นและเริ่มมากกว่าอนุภาคของตะกั่ว

4.1.6 เส้นทางการเยี่ยมตัวและโครงสร้างชุมชนของตะกั่ว 50 เปอร์เซ็นต์ ผสมคีบูก 50 เปอร์เซ็นต์

การทดลองเพื่อสื้น โถกงการเย็นตัวของตะกั่ว 50 เปอร์เซ็นต์ ผสมดีบุก 50 เปอร์เซ็นต์ ที่อุณหภูมิห้องได้กราฟสื้น โถกงการเย็นตัวดังแสดงในสื้นที่ 6 รูปที่ 4.1 และภาคผนวก ก รูปที่ ก.6 กราฟสื้น โถกงการเย็นตัวนี้สามารถอธิบายได้ถึงการเย็นตัวของตะกั่ว 50 เปอร์เซ็นต์ ผสมดีบุก 50 เปอร์เซ็นต์ ได้ดังนี้ ตั้งแต่อุณหภูมิ 400 องศาเซลเซียส ถึงอุณหภูมิประมาณ 184 องศาเซลเซียส จะ

ยังคงเป็นน้ำโลหะที่จุด A โลหะ 2 ชนิดซึ่งมีส่วนผสมเท่ากันจะเริ่มก่อตัวเป็นนิวเคลียส อุณหภูมิจะคงที่อยู่ที่ประมาณ 184 องศาเซลเซียส และแข็งตัวสมบูรณ์ที่จุด B ใช้เวลา 680 องศาเซลเซียส ซึ่งใช้เวลานานอาจเนื่องมาจากการว่าโลหะผสมมีปริมาณเท่ากันแต่มีอุณหภูมิหลอมเหลวที่แตกต่างกันทำให้ใช้เวลานาน หลังจากนั้นอุณหภูมิจะลดลงอย่างต่อเนื่องและเป็นของแข็งสมบูรณ์ และจากการนำวัสดุทดลองที่ 50 เปอร์เซ็นต์ ตะกั่วและ 50 เปอร์เซ็นต์ ดีบุกโดยน้ำหนักมาทำการตรวจสอบ โครงสร้างจุลภาคด้วยกล้องจุลทรรศน์ได้รูปถ่ายโครงสร้างจุลภาคของตะกั่ว 50 เปอร์เซ็นต์ ดีบุก 50 เปอร์เซ็นต์ ดังแสดงในรูปที่ 4.1 และภาคผนวก ข รูปที่ ข.6 โครงสร้างนี้ประกอบด้วยอนุภาคดีบุกสีขาวแทรกอยู่ระหว่างอนุภาคตะกั่วสีดำ ได้มากขึ้นและมากกว่าอนุภาคของตะกั่วอย่างเห็นได้ชัด

4.1.7 เส้นโล้กิ้งการเย็บตัวและโครงสร้างจุลภาคของตะกั่ว 40 เปอร์เซ็นต์ ผสมดีบุก 60

เปอร์เซ็นต์

การทดลองเพื่อเส้นโล้กิ้งการเย็บตัวของตะกั่ว 40 เปอร์เซ็นต์ ผสมดีบุก 60 เปอร์เซ็นต์ ที่อุณหภูมิห้องได้กราฟเส้นโล้กิ้งการเย็บตัวดังแสดงในเส้นที่ 7 รูปที่ 4.1 ภาคผนวก ก รูปที่ ก.7 กราฟเส้นโล้กิ้งการเย็บตัวนี้สามารถอธิบายได้ถึงการเย็บตัวของตะกั่ว 40 เปอร์เซ็นต์ ผสมดีบุก 60 เปอร์เซ็นต์ ได้ดังนี้ การเย็บตัวในช่วงแรกของน้ำโลหะอุณหภูมิจะไม่ค่อยคงที่อาจเนื่องมาจากการเปลี่ยนตัวของดีบุกเริ่มมีมากกว่าตะกั่วแต่ก็สามารถสังเกตการเปลี่ยนแปลงได้สองจุดใหญ่ ๆ คือที่จุด A ที่อุณหภูมิประมาณ 197 องศาเซลเซียส เกิดการก่อตัวเป็นนิวเคลียสของตะกั่วจะมีการคงที่ของอุณหภูมิในช่วงสั้น ๆ เพียง 96 วินาที แล้วอุณหภูมิจะลดลงมาถึงจุด B ที่อุณหภูมิประมาณ 184 องศาเซลเซียส เกิดการก่อตัวระหว่างตะกั่วและดีบุกอุณหภูมิคงที่เป็นเวลา 1820 วินาที และการแข็งตัวสมบูรณ์ที่จุด C หลังจากนั้นอุณหภูมิจะลดลงอย่างต่อเนื่องและเป็นของแข็งสมบูรณ์ และจากการนำวัสดุทดลองที่ 60 เปอร์เซ็นต์ ตะกั่วและ 40 เปอร์เซ็นต์ ดีบุกโดยน้ำหนักมาทำการตรวจสอบ โครงสร้างจุลภาคด้วยกล้องจุลทรรศน์ได้รูปถ่ายโครงสร้างจุลภาคของตะกั่ว 60 เปอร์เซ็นต์ ดีบุก 40 เปอร์เซ็นต์ ดังแสดงในรูปที่ 4.1 และภาคผนวก ข รูปที่ ข.7 โครงสร้างนี้ประกอบด้วยอนุภาคดีบุกสีขาวแทรกอยู่ระหว่างอนุภาคตะกั่วสีดำ ได้มากขึ้นและเริ่มมากกว่าอนุภาคของตะกั่ว

4.1.8 เส้นโล้กิ้งการเย็บตัวและโครงสร้างจุลภาคของตะกั่ว 30 เปอร์เซ็นต์ ผสมดีบุก 70

เปอร์เซ็นต์

การทดลองเพื่อเส้นโล้กิ้งการเย็บตัวของตะกั่ว 30 เปอร์เซ็นต์ ผสมดีบุก 70 เปอร์เซ็นต์ ที่อุณหภูมิห้องได้กราฟเส้นโล้กิ้งการเย็บตัวดังแสดงในเส้นที่ 8 รูปที่ 4.1 และภาคผนวก ก รูปที่ ก.8 กราฟเส้นโล้กิ้งการเย็บตัวนี้สามารถอธิบายได้ถึงการเย็บตัวของตะกั่ว 30 เปอร์เซ็นต์ ผสมดีบุก 70 เปอร์เซ็นต์ ได้ดังนี้ การเย็บตัวในช่วงแรกของน้ำโลหะอุณหภูมิจะไม่ค่อยคงที่อาจเนื่องมา

เปอร์เซ็นต์ของดีบุกเริ่มน้ำมากกว่าตะกั่วแต่ก็สามารถสังเกตการเปลี่ยนแปลงได้สองจุดใหญ่ ๆ กือที่ จุด A ที่อุณหภูมิประมาณ 190 องศาเซลเซียส เกิดการก่อตัวเป็นนิวเคลียลของตะกั่วจะมีการคงที่ของอุณหภูมิในช่วงสั้น ๆ เพียง 90 วินาที แล้วอุณหภูมิจะลดลงมาถึงจุด B ที่อุณหภูมิประมาณ 185 องศาเซลเซียส เกิดการก่อตัวระหว่างตะกั่วและดีบุกอุณหภูมิกองที่เป็นเวลา 1118 วินาที และการแข็งตัวสมบูรณ์ที่จุด C หลังจากนั้นอุณหภูมิจะลดลงอย่างต่อเนื่องและเป็นของแข็งสมบูรณ์ และจากการนำวัสดุทดลองที่ 30 เปอร์เซ็นต์ ตะกั่วและ 70 เปอร์เซ็นต์ ดีบุกโดยน้ำหนักมาทำการตรวจสอบโครงสร้างจุลภาคด้วยกล้องจุลทรรศน์ได้รูปถ่ายโครงสร้างจุลภาคของตะกั่ว 30 เปอร์เซ็นต์ ดีบุก 70 เปอร์เซ็นต์ ดังแสดงในรูปที่ 4.1 ภาคผนวก ข รูปที่ ข.8 โครงสร้างนี้ประกอบด้วยอนุภาคดีบุกสีขาวเป็นส่วนใหญ่เล็กอนุภาคของตะกั่วเริ่มน้อยลงอยู่ระหว่างอนุภาคของดีบุก

4.1.9 เส้นโค้งการเย็บตัวและโครงสร้างจุลภาคของตะกั่ว 20 เปอร์เซ็นต์ ผสมดีบุก 80 เปอร์เซ็นต์

การทดลองเพื่อเส้นโค้งการเย็บตัวของตะกั่ว 20 เปอร์เซ็นต์ ผสมดีบุก 80 เปอร์เซ็นต์ ที่ อุณหภูมิห้องได้กราฟเส้นโค้งการเย็บตัวดังแสดงในเส้นที่ 9 รูปที่ 4.1 และภาคผนวก ก รูปที่ ก.9 กราฟเส้นโค้งการเย็บตัวนี้สามารถอธิบายได้ถึงการเย็บตัวของตะกั่ว 20 เปอร์เซ็นต์ ผสมดีบุก 80 เปอร์เซ็นต์ ได้ดังนี้ การเย็บตัวในช่วงแรกของน้ำโลหะอุณหภูมิจะไม่ค่อยคงที่อาจเนื่องมา เปอร์เซ็นต์ของดีบุกเริ่มน้ำมากกว่าตะกั่วแต่ก็สามารถสังเกตการเปลี่ยนแปลงได้สองจุดใหญ่ ๆ กือที่ จุด A ที่อุณหภูมิประมาณ 207 องศาเซลเซียส เกิดการก่อตัวเป็นนิวเคลียลของตะกั่วจะมีการคงที่ของอุณหภูมิในช่วงสั้น ๆ เพียง 60 วินาที แล้วอุณหภูมิจะลดลงมาถึงจุด B ที่อุณหภูมิประมาณ 185 องศาเซลเซียส เกิดการก่อตัวระหว่างตะกั่วและดีบุกอุณหภูมิกองที่เป็นเวลา 676 วินาที และการแข็งตัวสมบูรณ์ที่จุด C หลังจากนั้นอุณหภูมิจะลดลงอย่างต่อเนื่องและเป็นของแข็งสมบูรณ์ และจากการนำวัสดุทดลองที่ 20 เปอร์เซ็นต์ ตะกั่วและ 80 เปอร์เซ็นต์ ดีบุกโดยน้ำหนักมาทำการตรวจสอบโครงสร้างจุลภาคด้วยกล้องจุลทรรศน์ได้รูปถ่ายโครงสร้างจุลภาคของตะกั่ว 20 เปอร์เซ็นต์ ดีบุก 80 เปอร์เซ็นต์ ดังแสดงในรูปที่ 4.1 ภาคผนวก ข รูปที่ ข.9 โครงสร้างนี้ประกอบด้วยอนุภาคดีบุกสีขาวเป็นส่วนใหญ่เล็กอนุภาคของตะกั่วเริ่มน้อยลงมากมีเพียงจุดเดียว ๆ อยู่ระหว่างอนุภาคของดีบุก

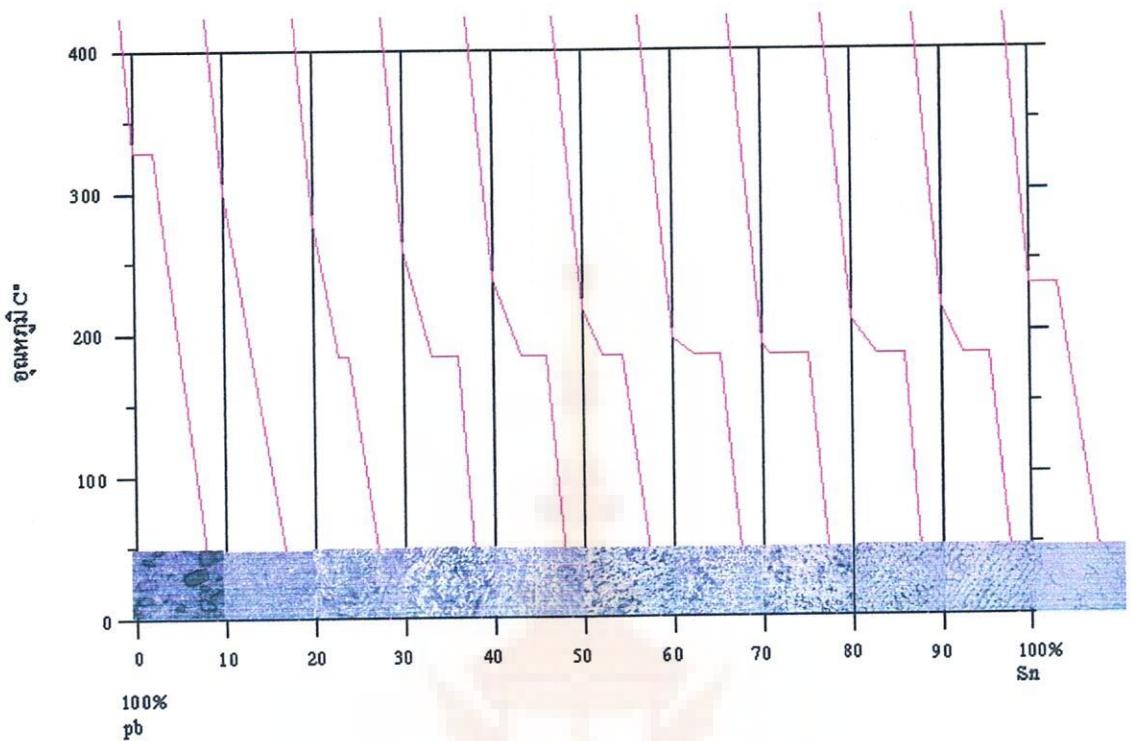
4.1.10 เส้นโค้งการเย็บตัวและโครงสร้างจุลภาคของตะกั่ว 10 เปอร์เซ็นต์ ผสมดีบุก 90 เปอร์เซ็นต์

การทดลองเพื่อเส้นโค้งการเย็บตัวของตะกั่ว 10 เปอร์เซ็นต์ ผสมดีบุก 90 เปอร์เซ็นต์ ที่ อุณหภูมิห้องได้กราฟเส้นโค้งการเย็บตัวดังแสดงในเส้นที่ 10 รูปที่ 4.1 และภาคผนวก ก รูปที่ ก.10

กราฟเส้น โถงการเย็นตัวนี้สามารถอธิบายได้ถึงการเย็นตัวของตะกั่ว 10 เปอร์เซ็นต์ ผสมดีบุก 90 เปอร์เซ็นต์ ได้ดังนี้ จากกราฟเส้น โถงการเย็นตัวสามารถสังเกตการเปลี่ยนแปลงได้สองจุดใหญ่ ๆ คือที่จุด A ที่อุณหภูมิประมาณ 217 องศาเซลเซียส เกิดการก่อตัวเป็นนิวเคลียสของตะกั่วจะมีการคงที่ของอุณหภูมิในช่วงสั้น ๆ เพียง 60 วินาที แล้วอุณหภูมิจะลดลงมาถึงจุด B ที่อุณหภูมิประมาณ 185 องศาเซลเซียส เกิดการก่อตัวระหว่างตะกั่วและดีบุกอุณหภูมิกลงที่เป็นเวลา 384 วินาที และการแข็งตัวสมบูรณ์ที่จุด C หลังจากนั้นอุณหภูมิจะลดลงอย่างต่อเนื่องและเป็นของแข็งสมบูรณ์จากการนำวัสดุทดลองที่ 10 เปอร์เซ็นต์ ตะกั่วและ 90 เปอร์เซ็นต์ ดีบุกโดยน้ำหนักมาทำการตรวจสอบ โครงสร้างจุลภาคด้วยกล้องจุลทรรศน์ได้รูปคล้ายโครงสร้างจุลภาคของตะกั่ว 10 เปอร์เซ็นต์ ดีบุก 90 เปอร์เซ็นต์ ดังแสดงในรูปที่ 4.1 ภาคผนวก ข รูปที่ ข.10 โครงสร้างนี้ประกอบด้วยอนุภาคดีบุกเล็กๆ จำนวนมากและเริ่มเป็นเส้น อยู่ระหว่างอนุภาคของดีบุก เป็นส่วนใหญ่เล็กอนุภาคของตะกั่วเริ่มน้อยลงมากและเริ่มเป็นเส้น อยู่ระหว่างอนุภาคของดีบุก

4.1.11 เส้นทางการเยี่ยมตัวและโครงสร้างภูมิภาคของดินบุก 100 เปอร์เซ็นต์

การทดลองเพื่อสืบสื้อการเย็บตัวของดีบุก 100 เปอร์เซ็นต์ ที่อุณหภูมิห้องได้รับสืบสื้อการเย็บตัวดังแสดงในสืบสื้นที่ 11 รูปที่ 4.1 และภาคผนวก ก รูปที่ ก.11 ซึ่งกราฟการเย็บตัวนี้ได้มามาจากการวัดอุณหภูมิตั้งแต่ ดีบุกเป็นน้ำโลหะจนกระทั่งดีบุกแข็งตัวสมบูรณ์ กราฟสามารถอธิบายการเกิดการแข็งตัวได้ดังนี้ คือ ตั้งแต่อุณหภูมิ 400 องศาเซลเซียส จนมาถึงอุณหภูมิ 233 องศาเซลเซียส จะยังเป็นน้ำโลหะเหลว และเริ่มก่อตัวเป็นนิวเคลียสที่จุด A ขณะที่ก่อตัวเป็นนิวเคลียสนี้ อุณหภูมนิ่งคงที่อยู่ที่ประมาณ 329 องศาเซลเซียส เป็นเวลาประมาณ 1374 วินาที และที่จุด B ตะกั่วจะเป็นของแข็งสมบูรณ์แล้ว และจากการนำวัสดุทดลองที่ 100 เปอร์เซ็นต์ ดีบุกโดยน้ำหนักมาทำการตรวจสอบโครงสร้างจุลภาคด้วยกล้องจุลทรรศน์ได้รูปถ่ายโครงสร้างจุลภาคของดีบุก 100 เปอร์เซ็นต์ ดังแสดงในรูปที่ 4.1 ภาคผนวก ก รูปที่ ก.11 โครงสร้างนี้ประกอบด้วยส่วนสีขาวขนาดใหญ่ จำนวนมากและมีเพียงสืบสื้นสีดำเล็กน้อย

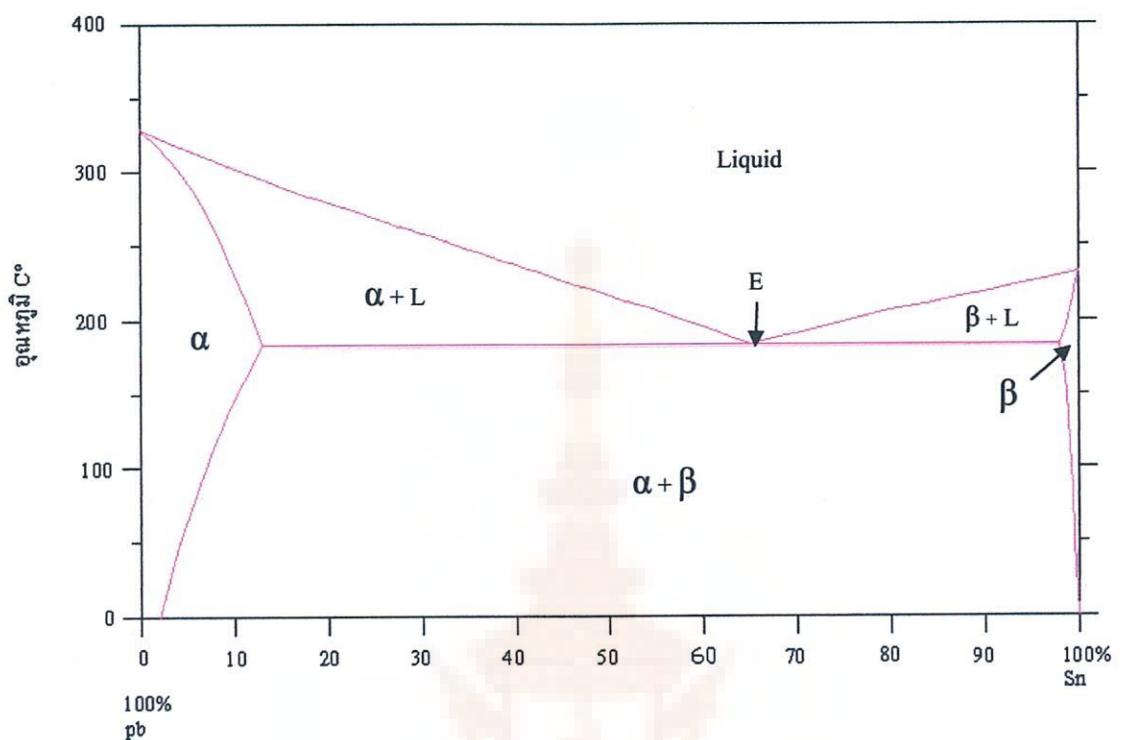


รูปที่ 4.1 แสดงเส้นโค้งการเย็นตัวและโครงสร้างจุลภาค

4.2 การสร้างแผนภาพสมดุลวัสดุของตะกั่ว – วัสดุดีบุก

การศึกษาแผนภาพสมดุลโดยพิจารณาจากโลหะผสมระหว่างตะกั่ว (Pb) และ (Sn) ดังแสดงในรูปที่ 4.2 จะเห็นว่าส่วนผสมยูเทคติกจะอยู่ที่ 65.1% Sn อุณหภูมิยูเทคติกอยู่ที่ 184°C ตะกั่วบริสุทธิ์มีจุดหลอมละลายที่ 329 องศาเซลเซียส และดีบุกที่ 233 องศาเซลเซียส จากแผนภาพสมดุลจะมีส่วนประกอบที่สำคัญๆ ดังนี้

เฟสของเหลวคือ โลหะผสมระหว่างตะกั่วกับดีบุกที่หลอมละลายเข้ากันได้อย่างสมบูรณ์ที่อุณหภูมิเหนือเส้นลิกวิดส์ เฟสของแข็ง α คือสารละลายนองแข็งของโลหะผสมตะกั่วกับดีบุก โดย α นี้จะมีตะกั่วเป็นส่วนมากและมีดีบุกเป็นส่วนน้อย ดีบุกสามารถละลายเป็นสารละลายนองแข็ง α ได้สูงสุด 13 เปอร์เซ็นต์ ที่อุณหภูมิ 184 องศาเซลเซียส เฟสของแข็ง β คือสารละลายนองแข็งของดีบุกกับตะกั่ว โดยที่ β นี้จะมีดีบุกส่วนมากและมีตะกั่วเป็นส่วนน้อยตะกั่วละลายสูงสุด ได้เพียง 2 เปอร์เซ็นต์ ที่อุณหภูมิ 184 องศาเซลเซียส บริเวณที่มี 2 เฟสนื้ออยู่ด้วยกัน 3 ส่วนนั่นคือ บริเวณเฟสของแข็ง α กับของเหลว L บริเวณเฟสของแข็ง β กับของเหลว L และบริเวณเฟสของแข็ง β กับเฟสของแข็ง α



รูปที่ 4.2 แสดงแผนภาพสมดุลโลหะผสมตะกั่วกับดีบุก

บทที่ 5

สรุปและข้อเสนอแนะ

จากการศึกษาแผนภาพสมดุลด้วยวิธีการวิเคราะห์ความร้อน มีรายละเอียดดังกล่าวมาข้างต้นแล้ว สามารถสรุปผลการศึกษาแผนภาพสมดุลด้วยวิธีการวิเคราะห์ความร้อนและข้อเสนอแนะเพื่อการปรับปรุงพัฒนาให้เครื่องมีประสิทธิภาพในการทำงาน ได้ดังนี้

5.1 สรุปผลการทดลอง

5.1.1 ชุดวิเคราะห์ความร้อน

ในการสร้างชุดวิเคราะห์ความเพื่อศึกษาแผนภาพสมดุล โดยได้ชุดวิเคราะห์ความร้อนที่ให้อุณหภูมิสูงสุด ได้ถึง 1000 องศาเซลเซียส และวัดอุณหภูมิแบบ Data Logger บันทึกผลโดยตรงที่คอมพิวเตอร์

5.1.2 เส้นໂດingleการเย็บตัวของวัสดุ

การทดลองหาเส้นໂດingleการเย็บตัวของโลหะดีบุก ตะกั่ว และโลหะผสมตะกั่วกับดีบุก ได้กราฟเส้นໂດingleการเย็บตัว 11 กราฟโดยทดลองในสภาวะอุณหภูมิห้อง ได้เส้นໂດingleการเย็บตัวที่ใกล้เคียงกับทฤษฎี คือ ตามทฤษฎีจุดหลอมละลายของตะกั่วอยู่ที่ 327 องศาเซลเซียส การทดลองครั้งนี้ได้จุดหลอมละลายของตะกั่วอยู่ที่ 329 องศาเซลเซียส และตามทฤษฎีจุดหลอมละลายของดีบุกอยู่ที่ 232 องศาเซลเซียส การทดลองครั้งนี้ได้จุดหลอมละลายของตะกั่วอยู่ที่ 233 องศาเซลเซียส

5.1.3 แผนภาพสมดุลของโลหะผสมดีบุกกับตะกั่ว

การศึกษาแผนภาพสมดุล โดยพิจารณาจากโลหะผสมระหว่างตะกั่ว จะเห็นว่า ส่วนผสมยูเทกติกจะอยู่ที่ 61.9 เปอร์เซ็นต์ ดีบุก อุณหภูมิยูเทกติกอยู่ที่ 184 องศาเซลเซียส ตะกั่วบริสุทธิ์มีจุดหลอมละลายที่ 329 องศาเซลเซียส และดีบุกที่ 233 องศาเซลเซียส

5.1.4 การศึกษาโครงสร้างจุลภาคของวัสดุทดลอง

ผลการศึกษาโครงสร้างจุลภาคจากวัสดุที่ใช้ทดลองหาเส้นໂດingleการเย็บตัว โดยได้เตรียมชิ้นงานทดสอบ 11 ชิ้น โดยที่โครงสร้างจะสอดคล้องไปกับเปอร์เซ็นต์ของวัสดุหากเปอร์เซ็นต์ ดีบุกมากอนุภาคในโครงสร้างก็จะมากตามไปด้วย

5.2 ปัญหาและอุปสรรค

ในการศึกษาแผนภาพสมดุลด้วยวิธีการวิเคราะห์ความร้อน นี้ปัญหาและอุปสรรคที่เกิดขึ้น ดังนี้

5.2.1 การทดลองหาเส้น โถงการเย็บตัวมีความผิดพลาดบ่อยครั้งอันเนื่องมาจากการออกแบบที่ไม่คงที่

5.2.2 ภาระที่ใช้รองรับวัสดุในการวิเคราะห์ซึ่งเป็นกราไฟท์เมื่อทำการหลอมเกิดการเจือปนของคาร์บอนทำให้อุณหภูมิการเย็บตัวของวัสดุทดลองไม่สมดุล

5.2.3 การทดลองเพื่อหาเส้น โถงการเย็บตัวของวัสดุ เป็นไปอย่างล่าช้าเนื่องจากอุปกรณ์บันทึกผลคือ คอมพิวเตอร์โน๊ตบุ๊กที่ต่อเข้ากับอุปกรณ์วัดอุณหภูมิมีการแสดงผลนานหลายเครื่องเมื่อเวลาผ่านไปนาน ๆ ทำให้ไม่มีการบันทึกและต้องเสียเวลาทดลองใหม่

5.3 ข้อเสนอแนะ

5.3.1 เนื่องจากการทดลองเพื่อหาเส้น โถงการเย็บตัวมีการผิดพลาดในการทดลองหลายครั้ง ทำให้เสียเวลาในการทดลองใหม่จึงควรใช้ห้องทดลองที่มีอุณหภูมิร้อน ๆ การทดลองคงที่

5.3.2 การใช้ภาระที่รองรับวัสดุหลอมที่เป็นเซรามิกซ์อาจทำให้เกิดการเจือปนเล็กน้อย หากต้องการเพื่อให้ไม่มีสิ่งปนเปื้อนอาจเปลี่ยนวัสดุที่ใช้เป็นภาระรองรับวัสดุหลอมเป็นแสดงผล

5.3.3 เพื่อความปลอดภัยในการทดลอง ผู้ปฏิบัติงานจะต้องสวมใส่อุปกรณ์ป้องกันทุกครั้ง ระหว่างปฏิบัติงาน เนื่องจากไอของวัสดุที่หลอมอาจเป็นอันตรายต่อร่างกาย

บรรณานุกรม

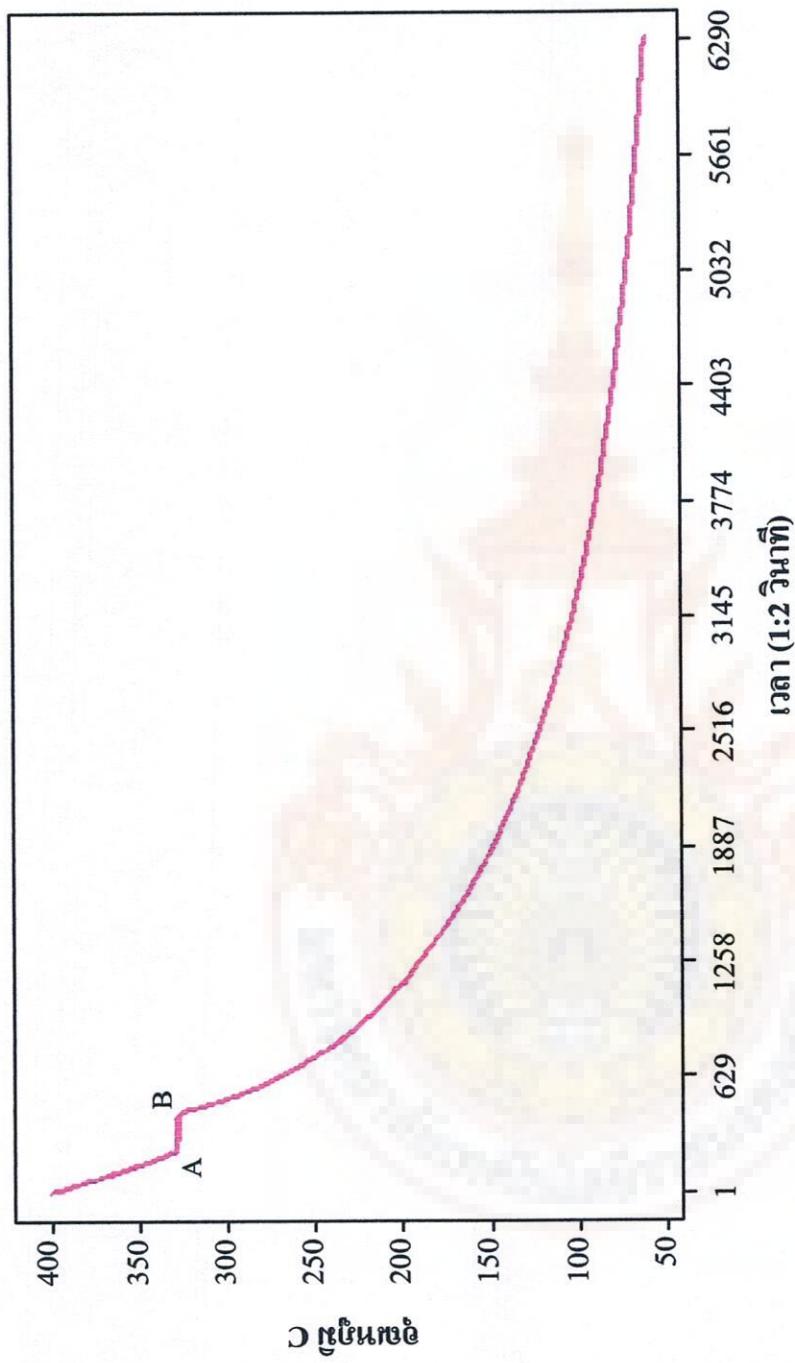
- [1] พิรษศ แสน โภชน์ และภาคภูมิ. (2548). การพยากรณ์อุณหภูมิน้ำโลหะในเตาหลอมแบบเห็นใจโดยใช้โครงข่ายประสาทเทียม. คณะวิศวกรรมศาสตร์ วิศวกรรมไฟฟ้า : มหาวิทยาลัยเกษตรศาสตร์.
- [2] ศรีพงษ์ พรรณ์เพ็ว. (2548). สมบัติของวัสดุผสมระหว่างบรรอนช์ดีบุกับทัลคัมจากการเตรียมโดยกระบวนการผลิตโลหะผสมเชิงกล. วิศวกรรมวัสดุ : มหาวิทยาลัยสงขลานครินทร์.
- [3] ฤทธา กัญจนอักษร และดวงพร. พิยเฉียบพลันของตะกั่วและทองแดงที่มีต่อไส้เดือนน้ำ. คณะวิทยาศาสตร์และเทคโนโลยี มหาวิทยาลัยราชภัฏราชนครินทร์.
- [4] ธีระชัย บางการณ์ และรัตน์ติพร. (2551). ผลของตะกั่วส่วนเกินที่มีต่อ โครงสร้างเฟสและโครงสร้างจุลภาคของผงผลึกเลดแบบเรียนไทยแทน. ภาควิชาฟิสิกส์ คณะวิทยาศาสตร์ มหาวิทยาลัยนเรศวร.
- [5] เกศราพร วัชญู และสิริพร. (2552). อิทธิพลของการออกซิเดชันที่มีต่อ โครงสร้างจุลภาคของโลหะเงินผสมดีบุก. ภาควิชาวิศวกรรมเครื่องมือและวัสดุ คณะวิศวกรรมศาสตร์ มหาวิทยาลัยเทคโนโลยีพระจอมเกล้าธนบุรี.
- [6] Department of Materials Science and Metallurgy , University of Cambridge. (1996). Phase diagrams and solidification
- [7] Dan G. Imre, and R. McGraw.(1997). EnVironmental Chemistry DiVision, Department of Applied Science, BrookhaVen National Laboratory,Upton, New York 11973 and Institute of Terrestrial and Planetary Atmospheres, State UniVersity of New York,
- [8] Morinaga Hiroumi, Nagashima Toshiaki, 1999, US. Patent No.6088552 : Developer suface accommodating container and developing device of copper alloy, 5 p.
- [9] เสาร์ชน์ ช่วยจุลจิตร์. (2543). วัสดุศาสตร์มูลฐาน. วิทยาศาสตร์ : จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย. กรุงเทพมหานคร : ภาควิชาวัสดุศาสตร์.
- [10] จงกล รัตนสุข. (2525). โลหะวิทยาเบื้องต้นและวัสดุวิศวกรรม. สถาบันเทคโนโลยีพระจอมเกล้าพระนครเหนือ.

- [11] ณรงค์ศักดิ์ ธรรมใจติ. (2550). วัสดุวิศวกรรม. กรุงเทพมหานคร – ซีเอ็คยูเคชั่น.
- [12] นานพ ตันตราบันทิตย์. (2545). วัสดุวิศวกรรมฉบับปรับปรุง. กรุงเทพมหานคร – สมาคมส่งเสริมเทคโนโลยี(ไทย-ญี่ปุ่น).
- [13] แม่น อัมรศิทธิ์. (2552). วัสดุวิศวกรรม. กรุงเทพมหานคร – แมคกรอ-ชิด.
- [14] มนัส สถารินดา. (2536). โลหะนอกรุ่มเหล็ก. พิมพ์ครั้งที่ 1. จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย.
- [15] ชาวดิศ เชียงกุล. (2543). โลหะวิทยา. สมาคมส่งเสริมเทคโนโลยี(ไทย-ญี่ปุ่น).

ภาคผนวก ก

รูปกราฟเส้นโค้งการเย็บตัวของโลหะผสมตะกั่วกับดีบุก

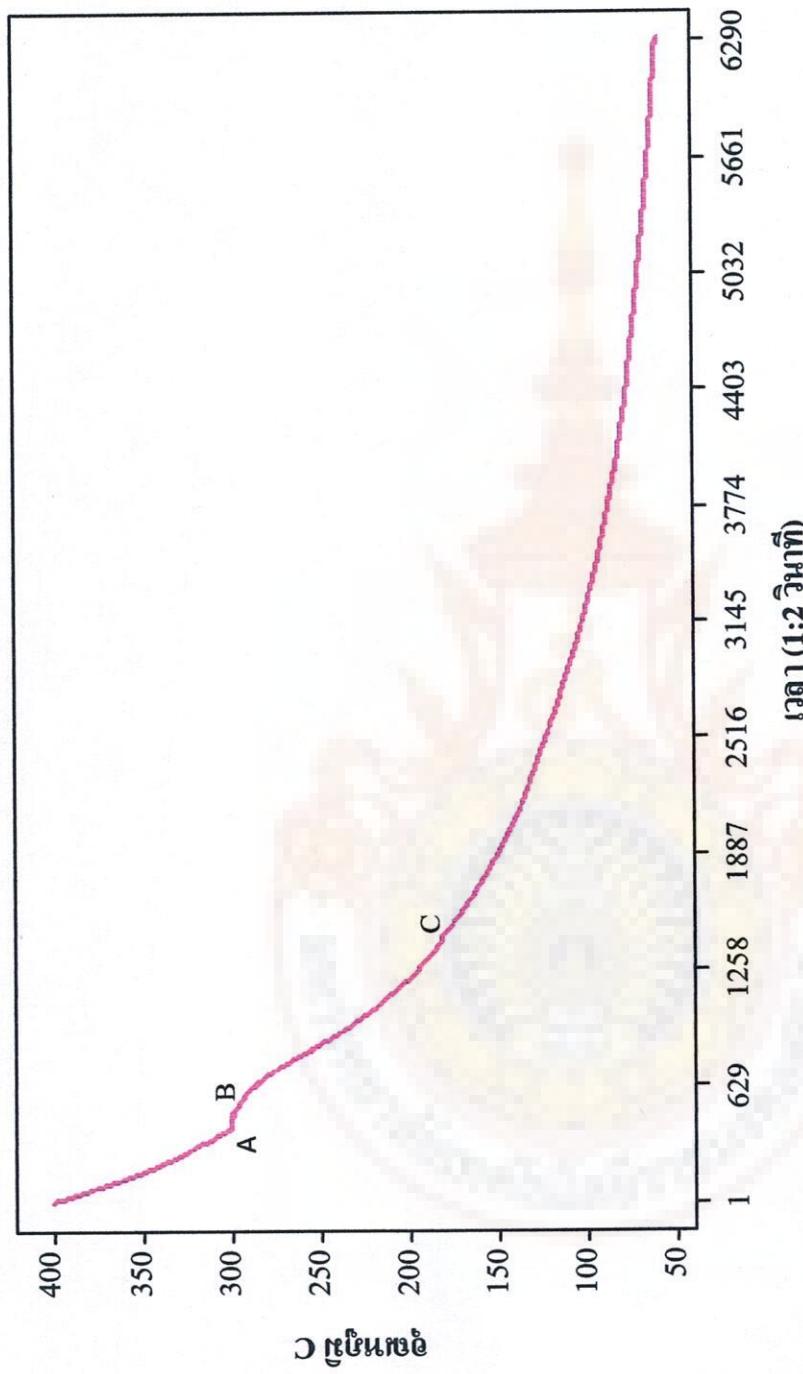
ต่ำกว่า 100%



รูปที่ ก.1 เมตรคองเร้น โน้ตการเรียนตัวชี้灼ษที่กว่า 100%

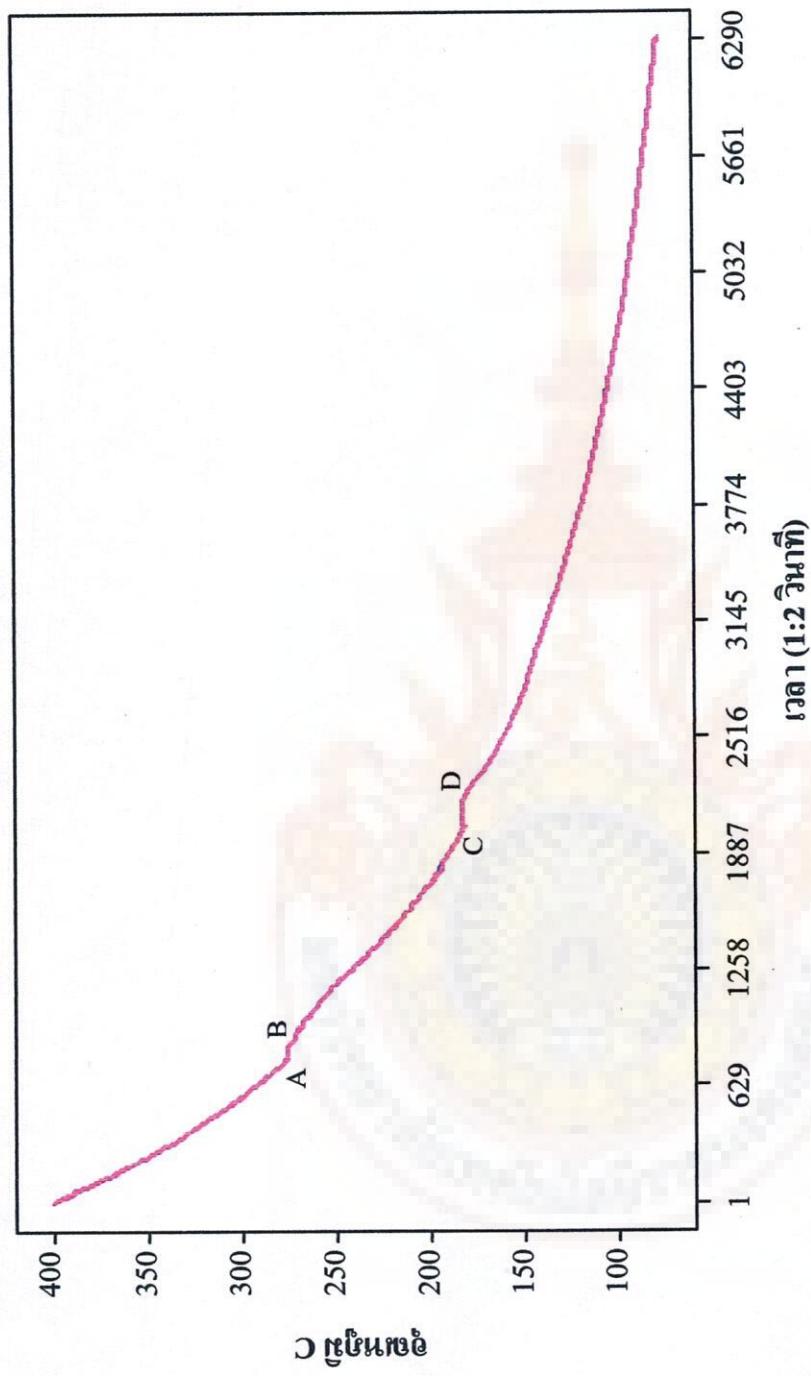


ตะกั่ว 90% - ตีนูก 10%



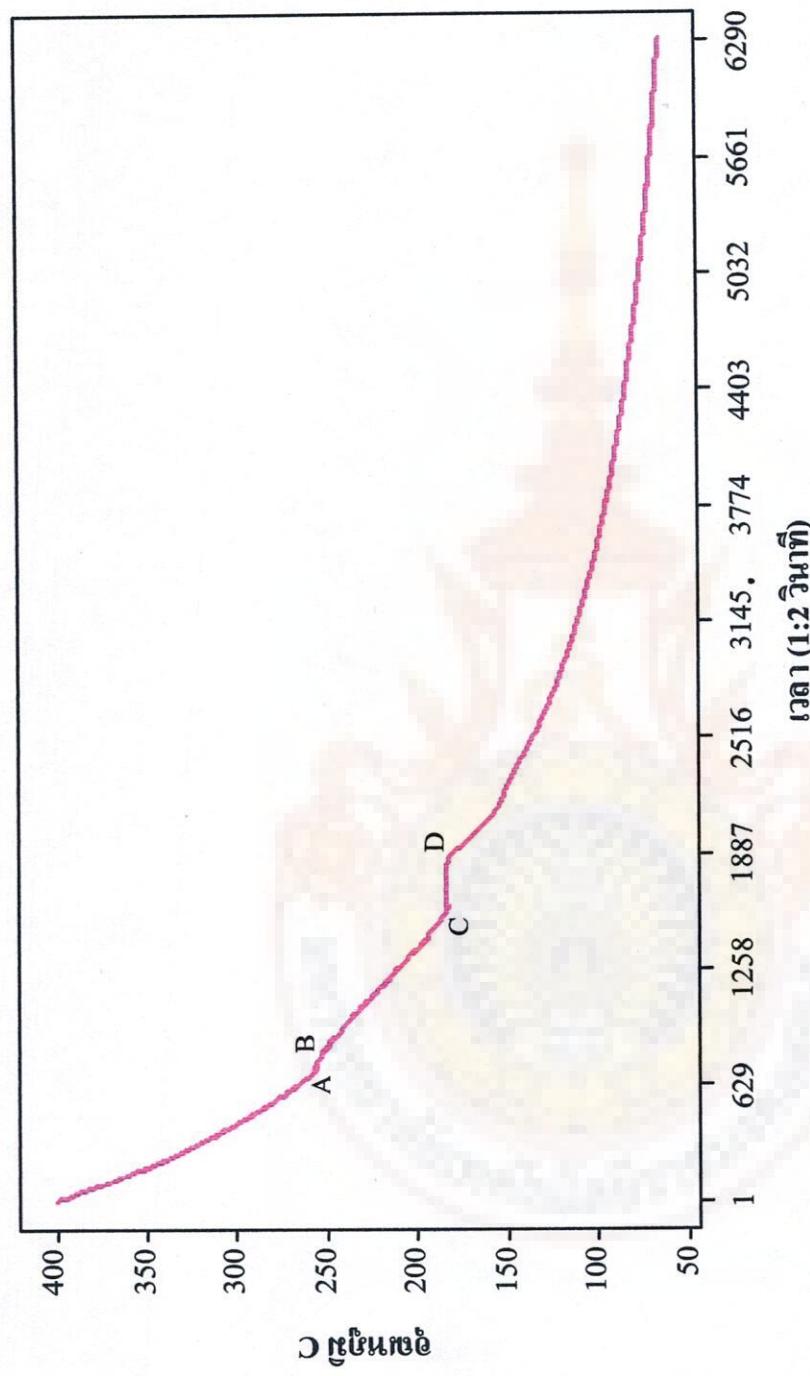
รูปที่ ก.2 แสดงสีน้ำเงิน คือ องค์การเรียงตัวของตะกั่ว 90% กับ ตีนูก 10%

ຕະຫຼາດ 80% - ດັນກ 20%



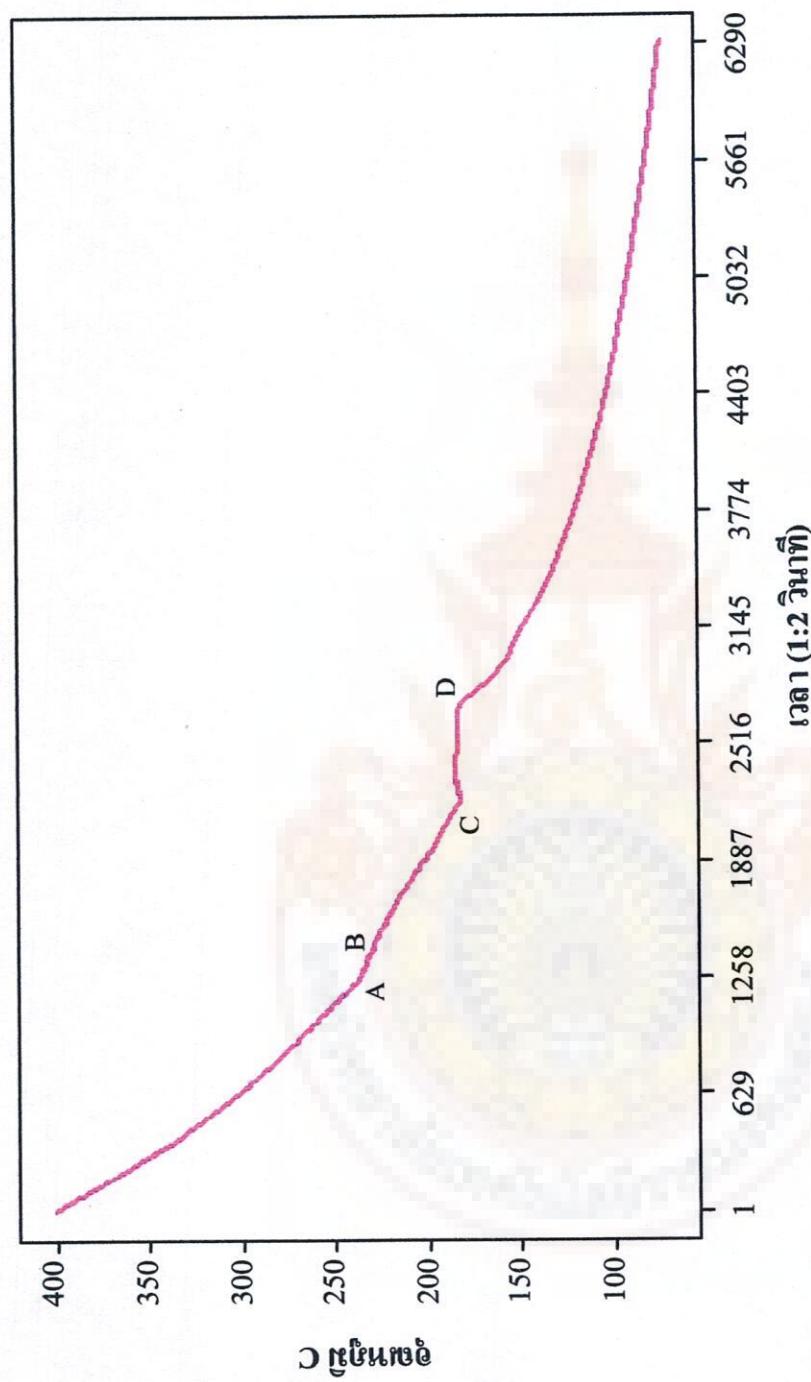
ຮູບທີ ก.3 ແສດຕະເຫຼີນໄດ້ກາງເຢືນຕ້ອງປະຫວັດທະກ່າວ 80% ກັບ ດັນກ 20%

ຕະກີ່ 70% - ຕິນູກ 30%

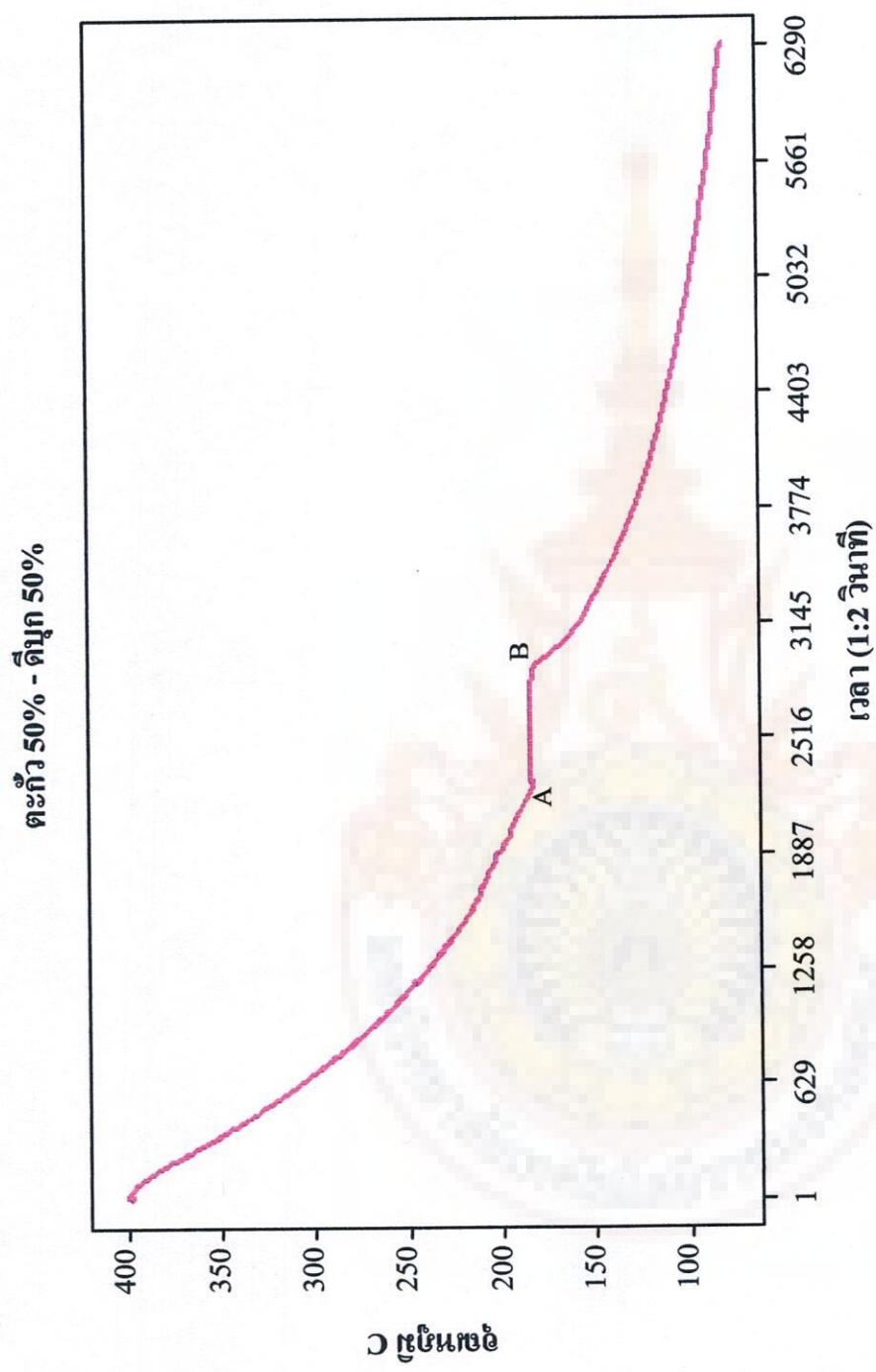


ຮູບທີ ກ.4 ແສດອງເຕັມໂຄງກາເປັນຕົວພອງທະກີ່ 70% ກົບ ຕິນູກ 30%

ຕະກຳ 60% - ຕຸນັກ 40%

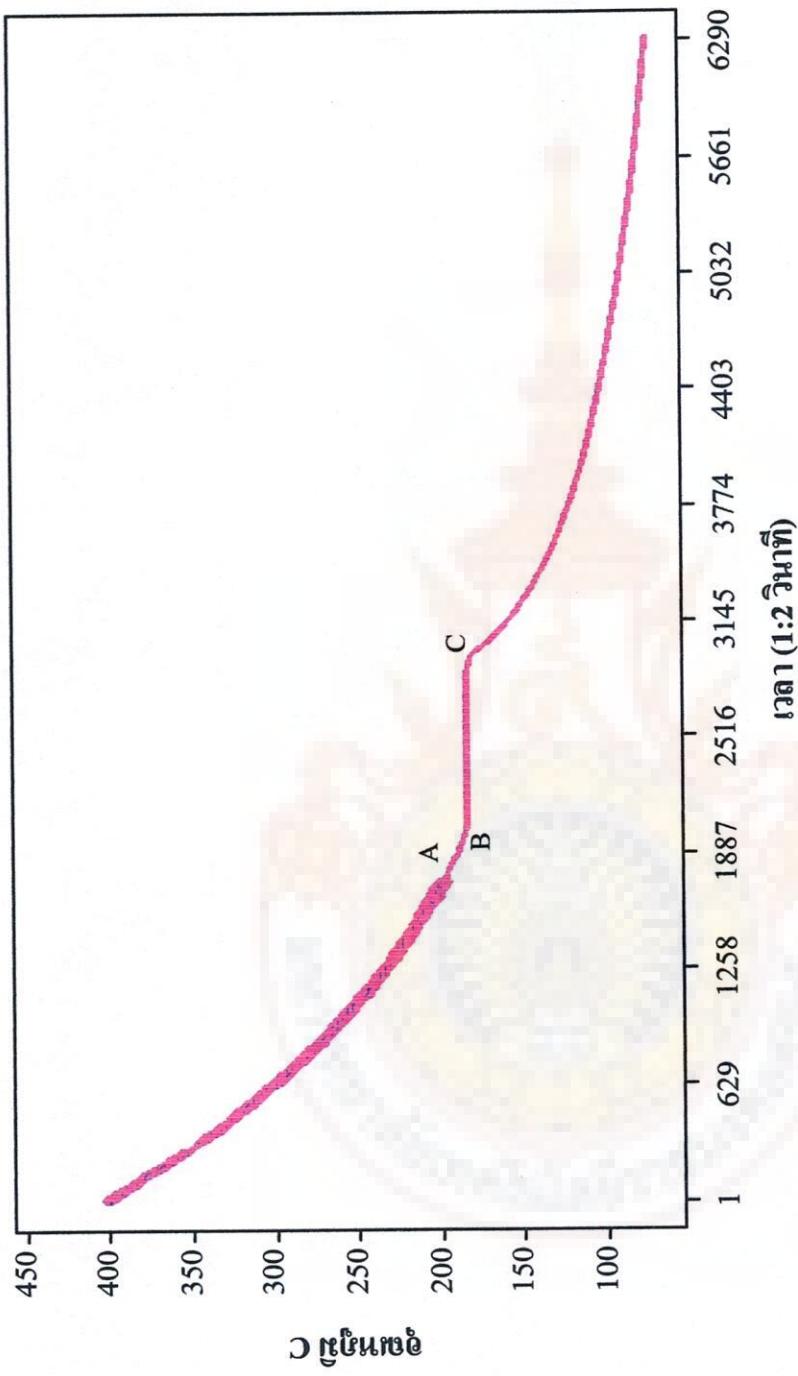


ຮູບພົບ ၁.၅ ແສດຈະເຫັນໂຄງກາຣເຢນ້າຫວັງອອກຕະກຳ 60% ກົນ ຕຸນັກ 40



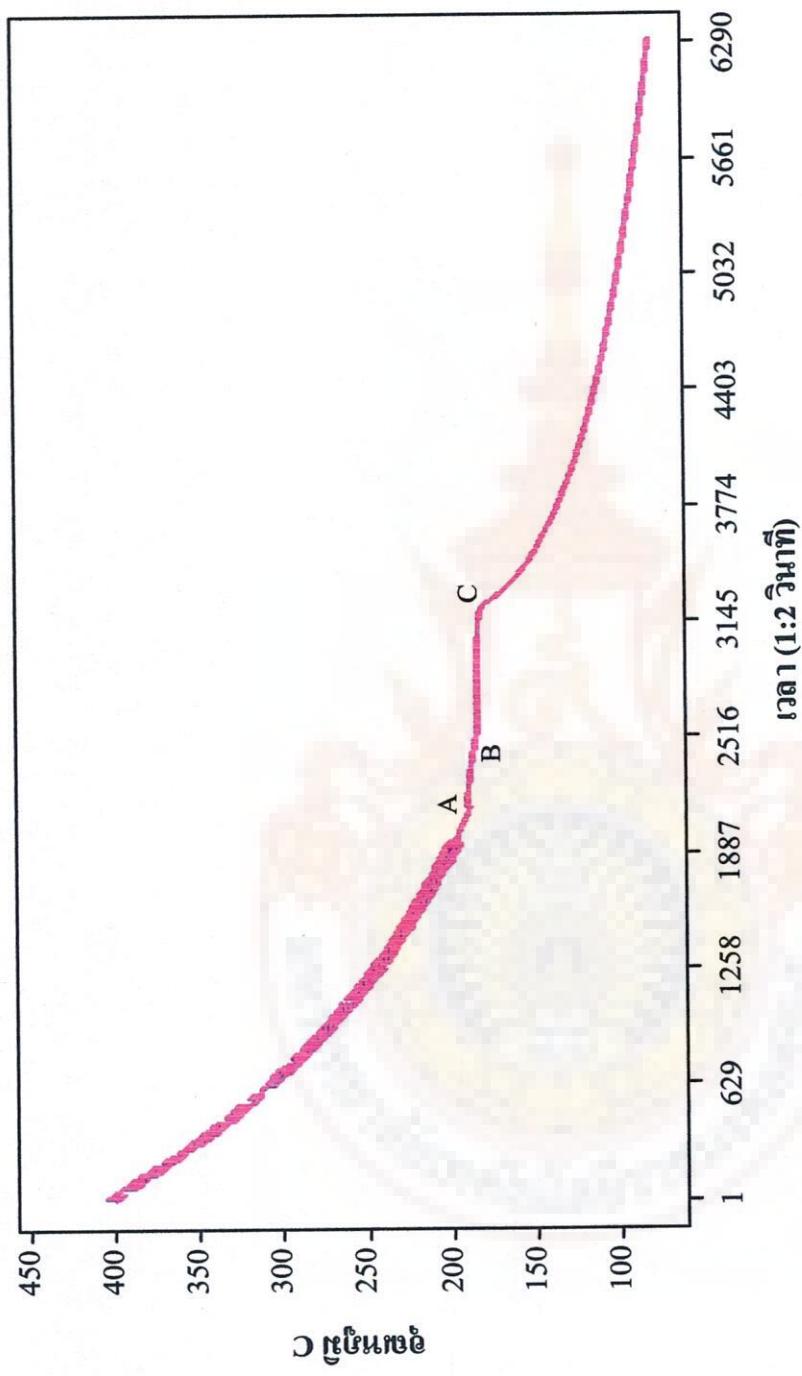
รูปที่ ก.๖ แสดงเส้นโค้งการเพิ่มน้ำด้วยต่อ 50% กับ ตันก 50%

ຕະກຳ 40% - ດັບກີ 60%



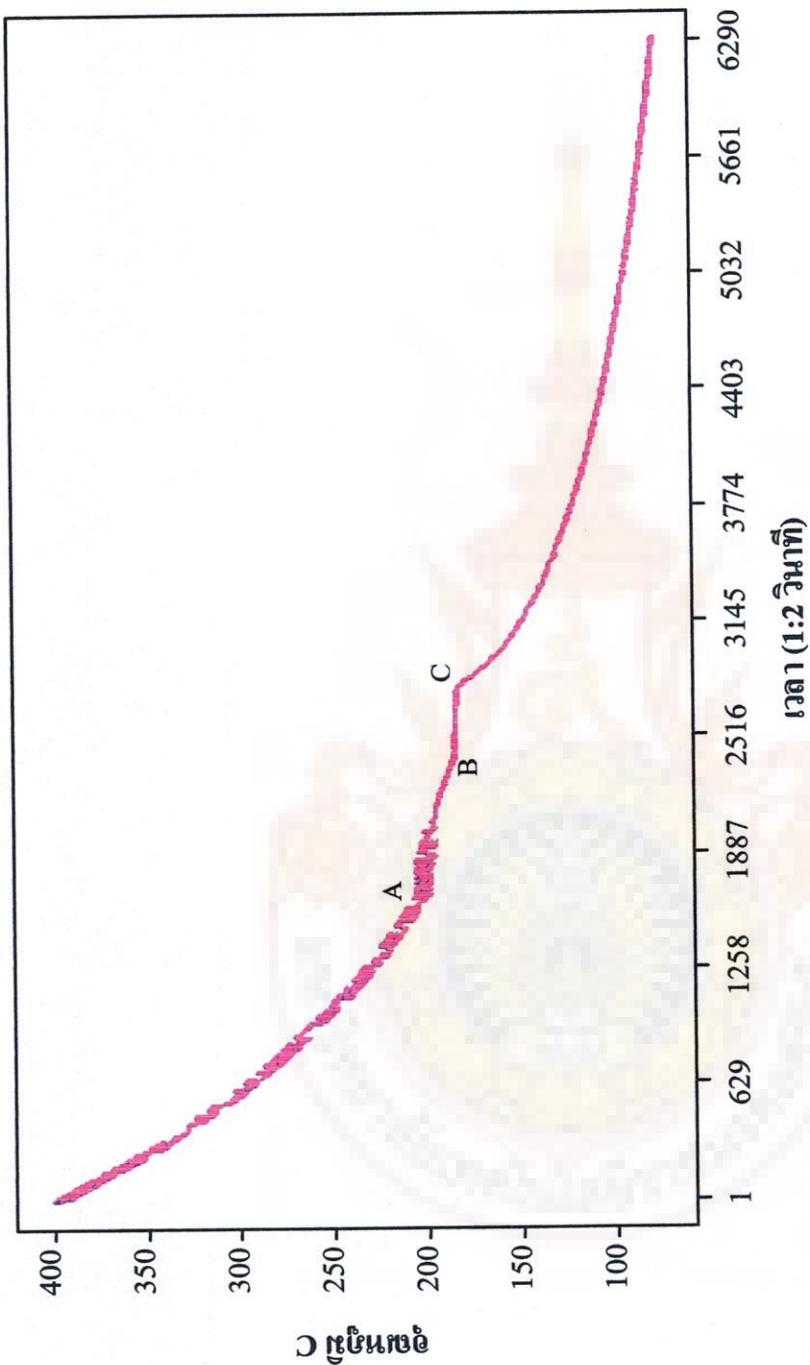
ຮັບທີ່ 0.7 ແສດ ເຊິ່ນ ໂດຍກາງເຫັນຕົວອຸղອງຕະກຳ 40% ກັບ ຕີ່ມູກ 60%

ຕະກຳ 30% - ຕີບຸກ 70%



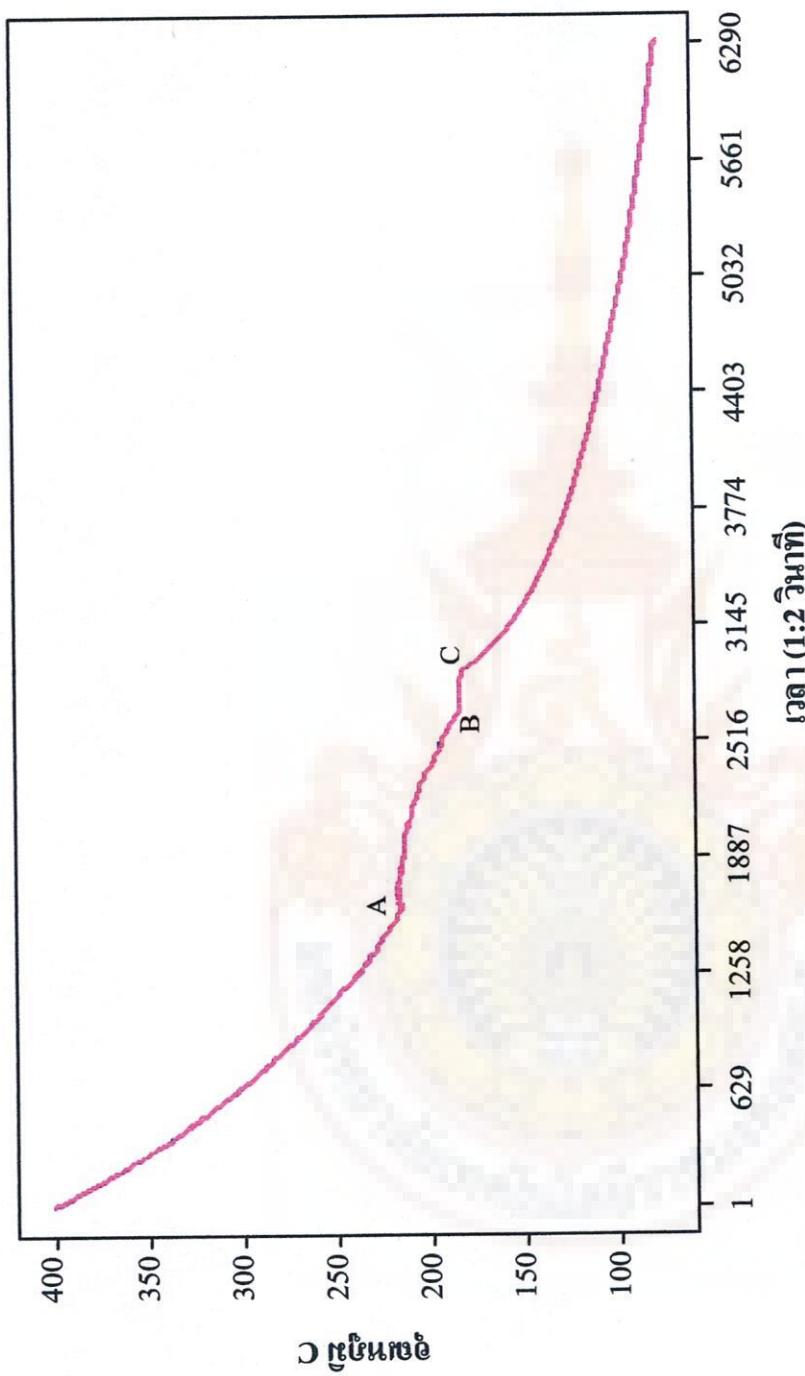
ຮູບກ.8 ແສດງເສັ່ນຕົ້ນກາຮົມປິນຫວັງຕະກຳ 30% ກົບ ຕີບຸກ 70%

ຕະກີ່ວ 20% - ຕຸນຸກ 80%

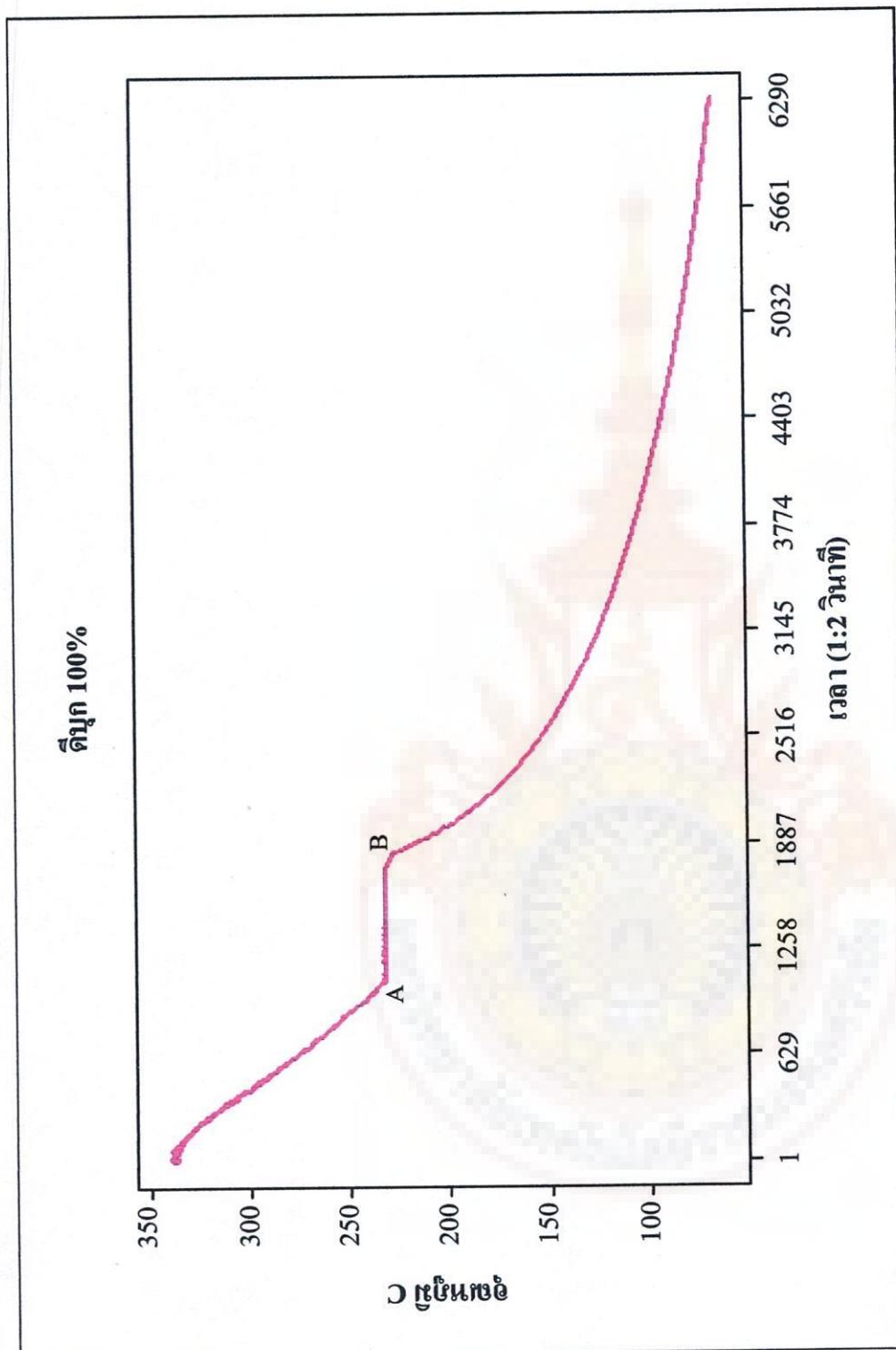


ຮັບກ.9 ແສດຜະເສົາ ຄົງກາງເປັນຕົວຂອງຕະກີ່ວ 20% ກັບ ດຸນຸກ 80%

ຕະຫຼາງ 10% - ຕິບຸກ 90%



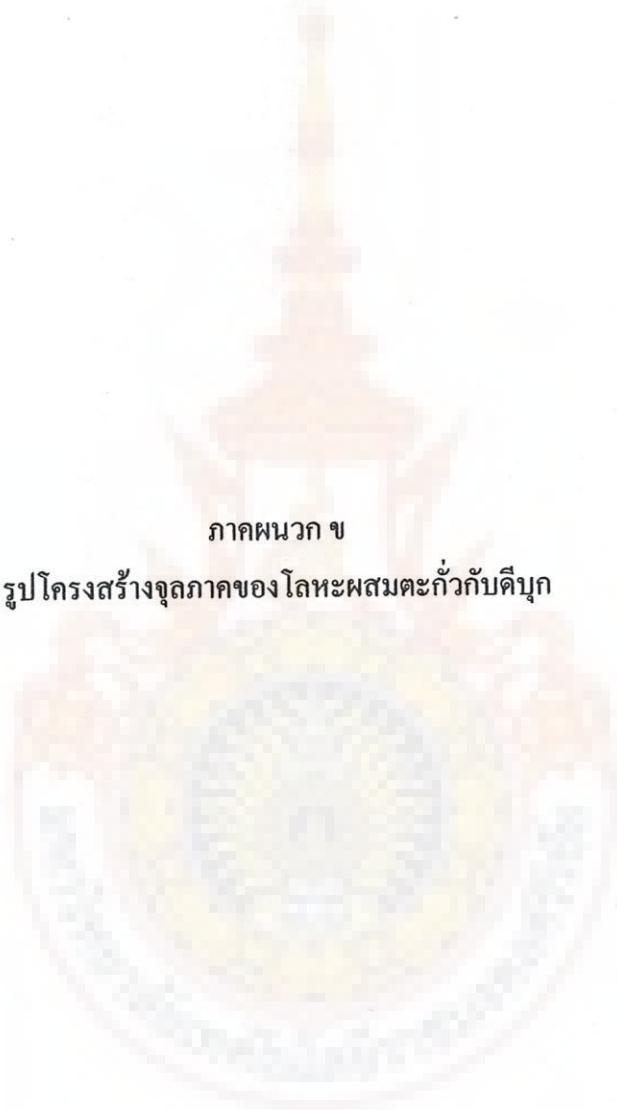
ຮູບທີ 10 ແສດອະສັນໄຄກາຮັບເປັນພາວອນຕະກ່າວ 10% ກົນ ດີນຸກ 90%



รูปที่ ก.11 แสดงส่วนประกอบเย็นตัวของดูกร 100%

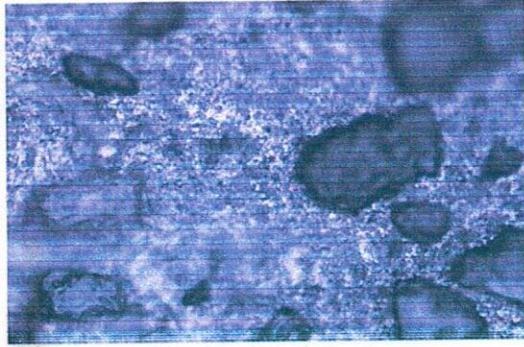
ภาคผนวก ข

รูปโศกรังสีรำงสีลักษณะของ โลหะผสมตะกั่วกับดีบุก



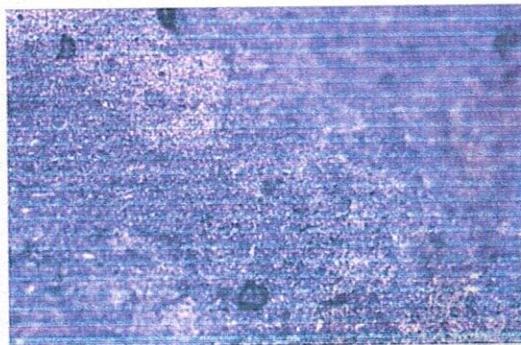


ก) กำลังขยาย 20X

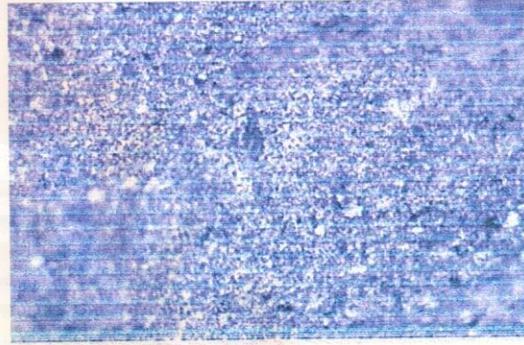


ข) กำลังขยาย 50X

รูปที่ ข.1 แสดงโครงสร้างจุลภาคของตะกั่วบริสุทธิ์



ก) กำลังขยาย 20X

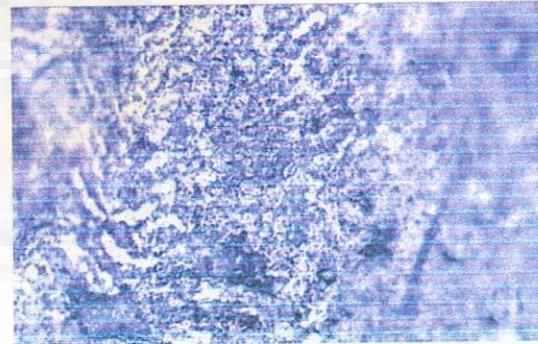


ข) กำลังขยาย 50X

รูปที่ ข.2 แสดงโครงสร้างจุลภาคของตะกั่ว 90% กับ ดีบุก 10%

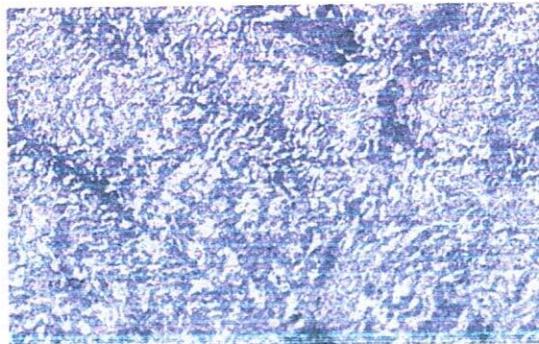


ก) กำลังขยาย 20X

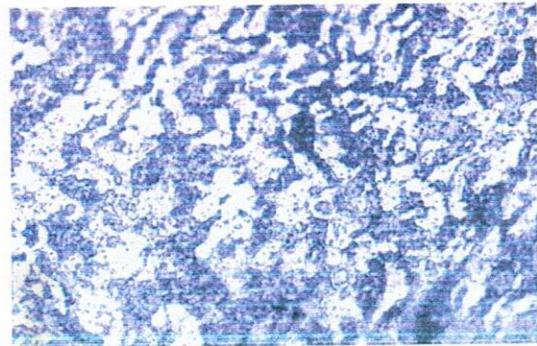


ข) กำลังขยาย 50X

รูปที่ ข.3 แสดงโครงสร้างจุลภาคของตะกั่ว 80% กับ ดีบุก 20%

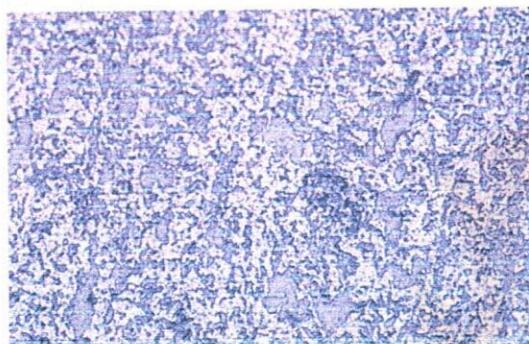


ก) กำลังขยาย 20X

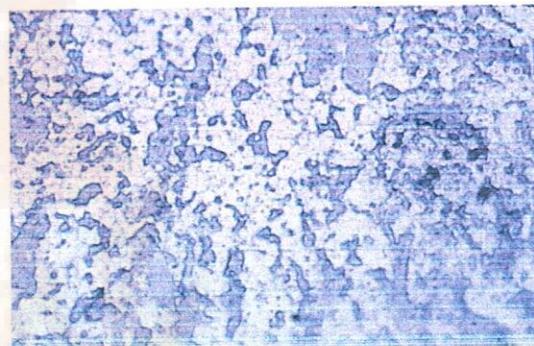


ข) กำลังขยาย 50X

รูปที่ ข.4 แสดงโครงสร้างชุลภาคของตะกั่ว 70% กับ ดีบุก 30%

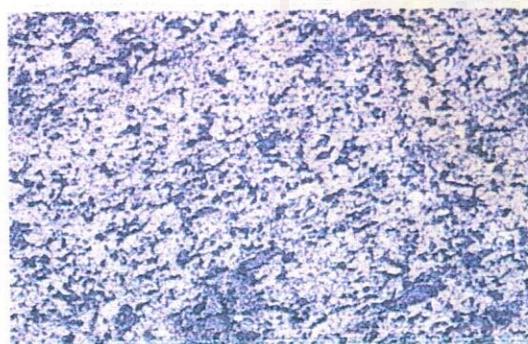


ก) กำลังขยาย 20X

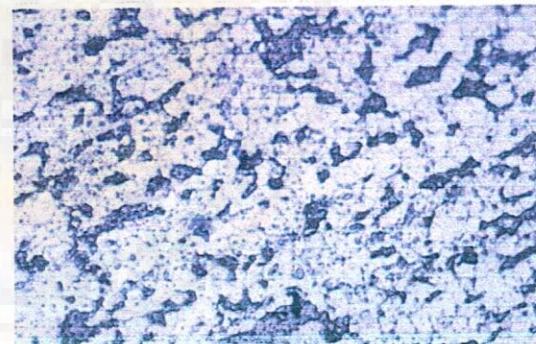


ข) กำลังขยาย 50X

รูปที่ ข.5 แสดงโครงสร้างชุลภาคของตะกั่ว 60% กับ ดีบุก 40%



ก) กำลังขยาย 20X

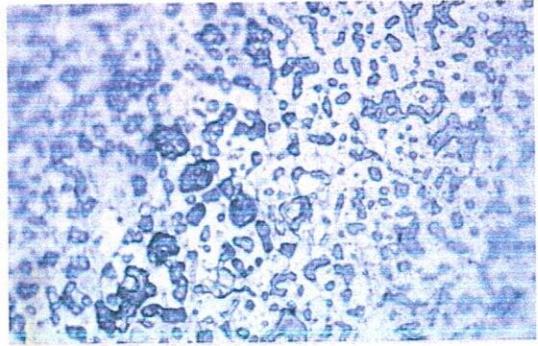


ข) กำลังขยาย 50X

รูปที่ ข.6 แสดงโครงสร้างชุลภาคของตะกั่ว 50% กับ ดีบุก 50%

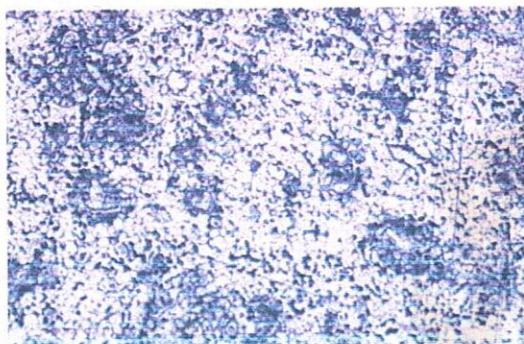


ก) กำลังขยาย 20X

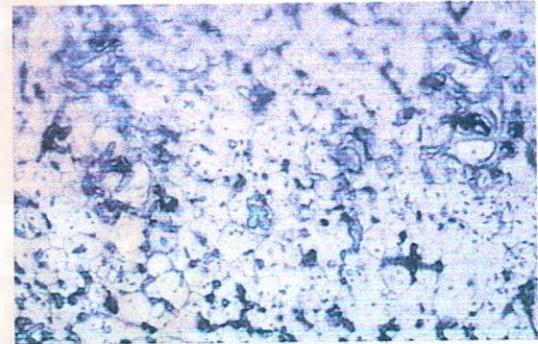


ข) กำลังขยาย 50X

รูปที่ บ.7 แสดงโครงสร้างเซลล์ของตับกับ คีบูก 60%

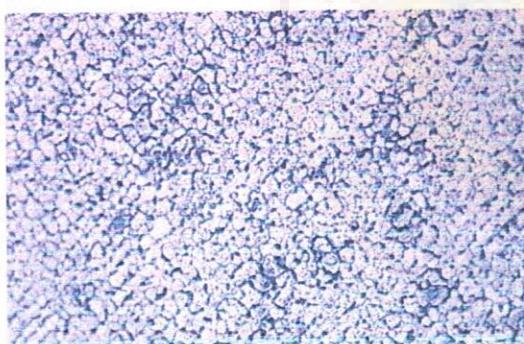


ก) กำลังขยาย 20X

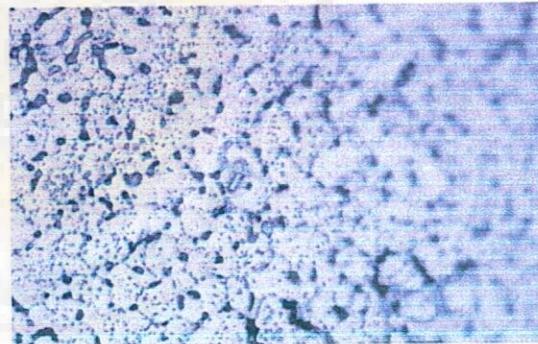


ข) กำลังขยาย 50X

รูปที่ บ.8 แสดงโครงสร้างเซลล์ของตับกับ คีบูก 70%

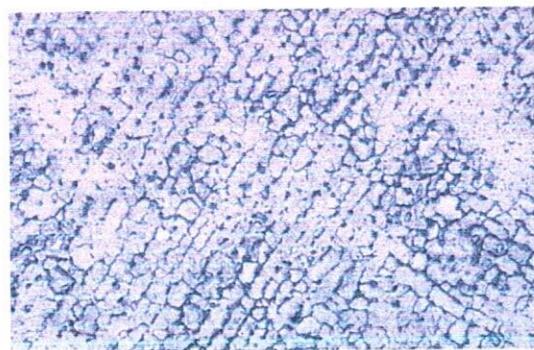


ก) กำลังขยาย 20X

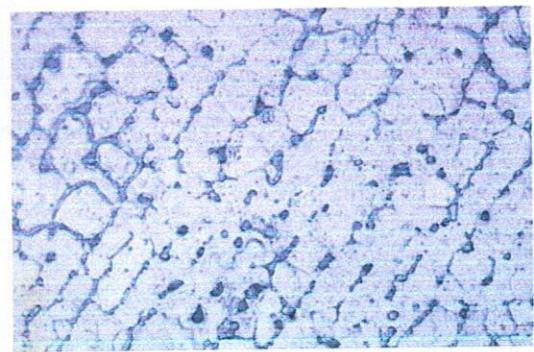


ข) กำลังขยาย 50X

รูปที่ บ.9 แสดงโครงสร้างเซลล์ของตับกับ คีบูก 80%

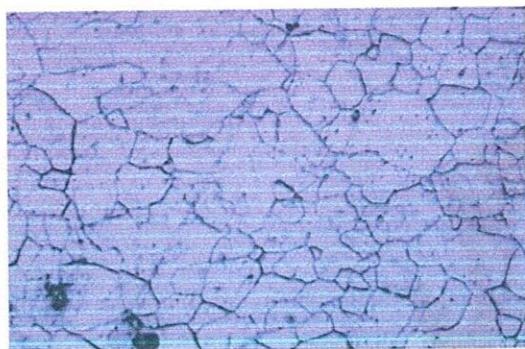


ก) กำลังขยาย 20X

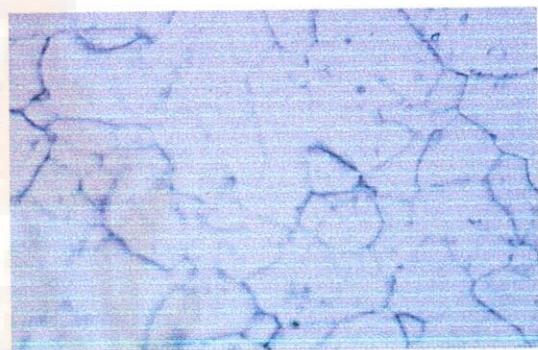


ก) กำลังขยาย 50X

รูปที่ ข.10 แสดงโครงสร้างจุลภาคของตะกั่ว 10% กับ ดีบุก 90%



ก) กำลังขยาย 20X



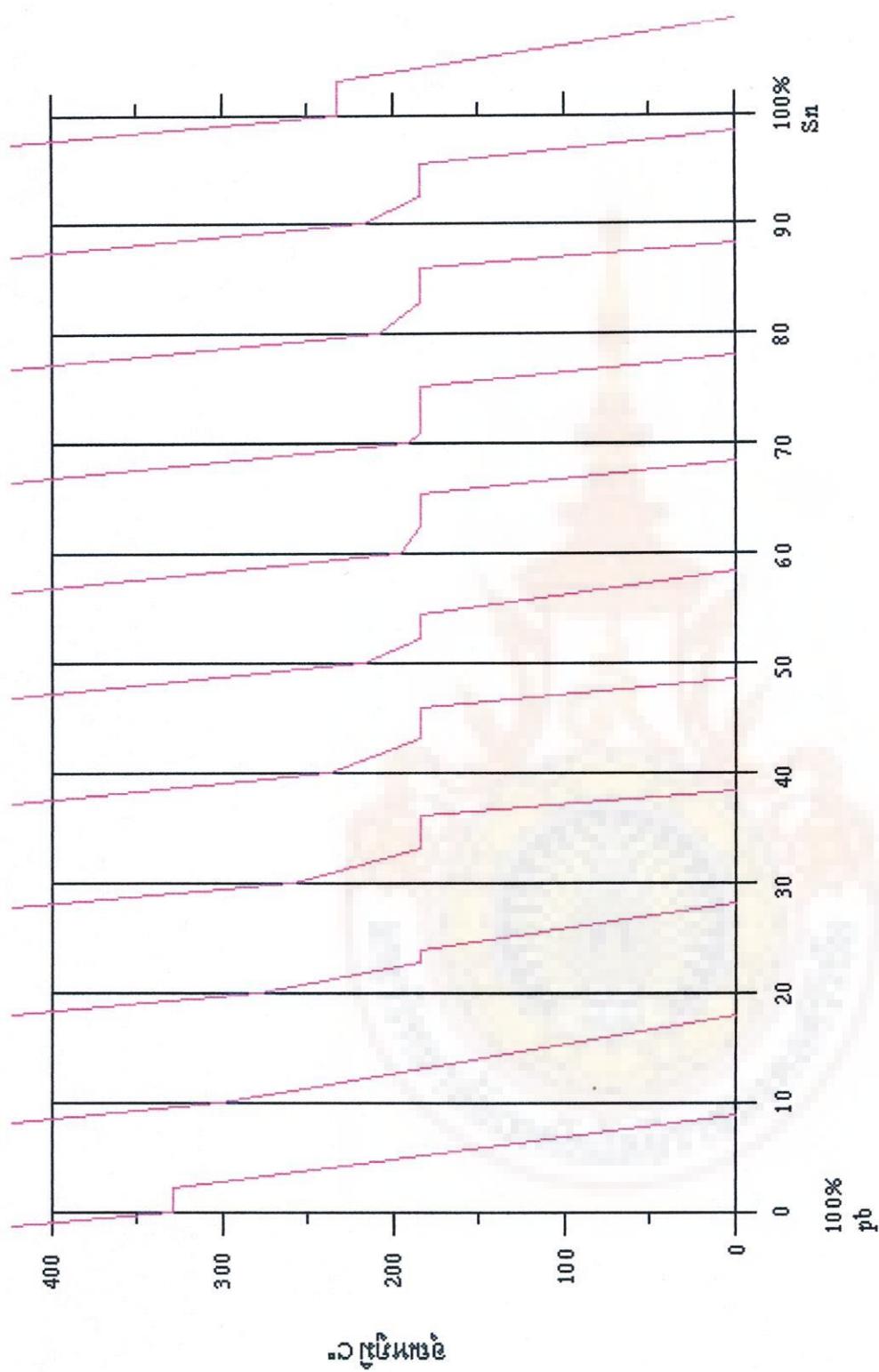
ก) กำลังขยาย 50X

รูปที่ ข.11 แสดงโครงสร้างจุลภาคของดีบุกบริสุทธิ์

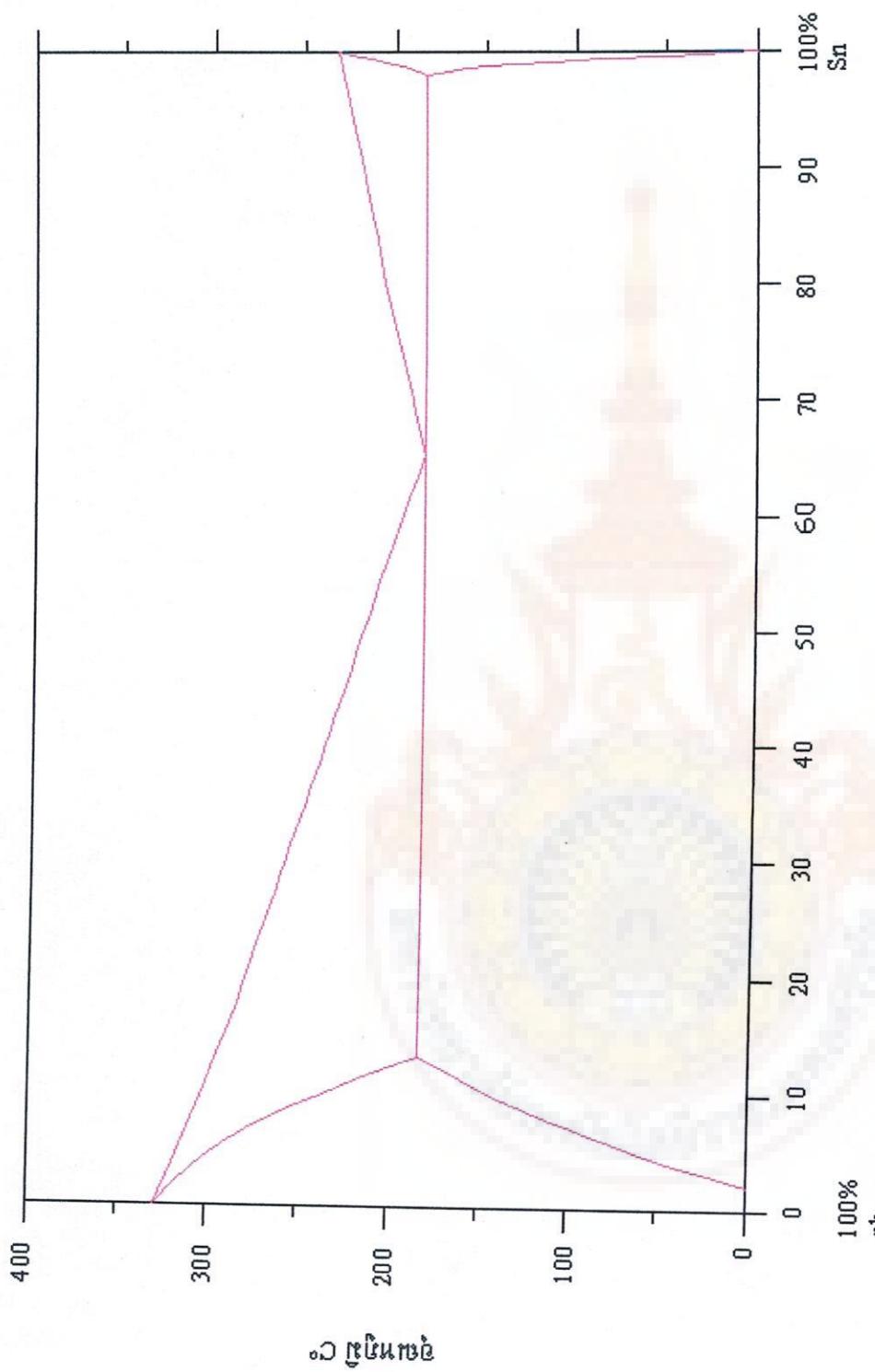
ภาคผนวก ก

รูปแสดงการเขียนแผนภาพสมดุล โลหะผสมตะกั่วกับดีบุก



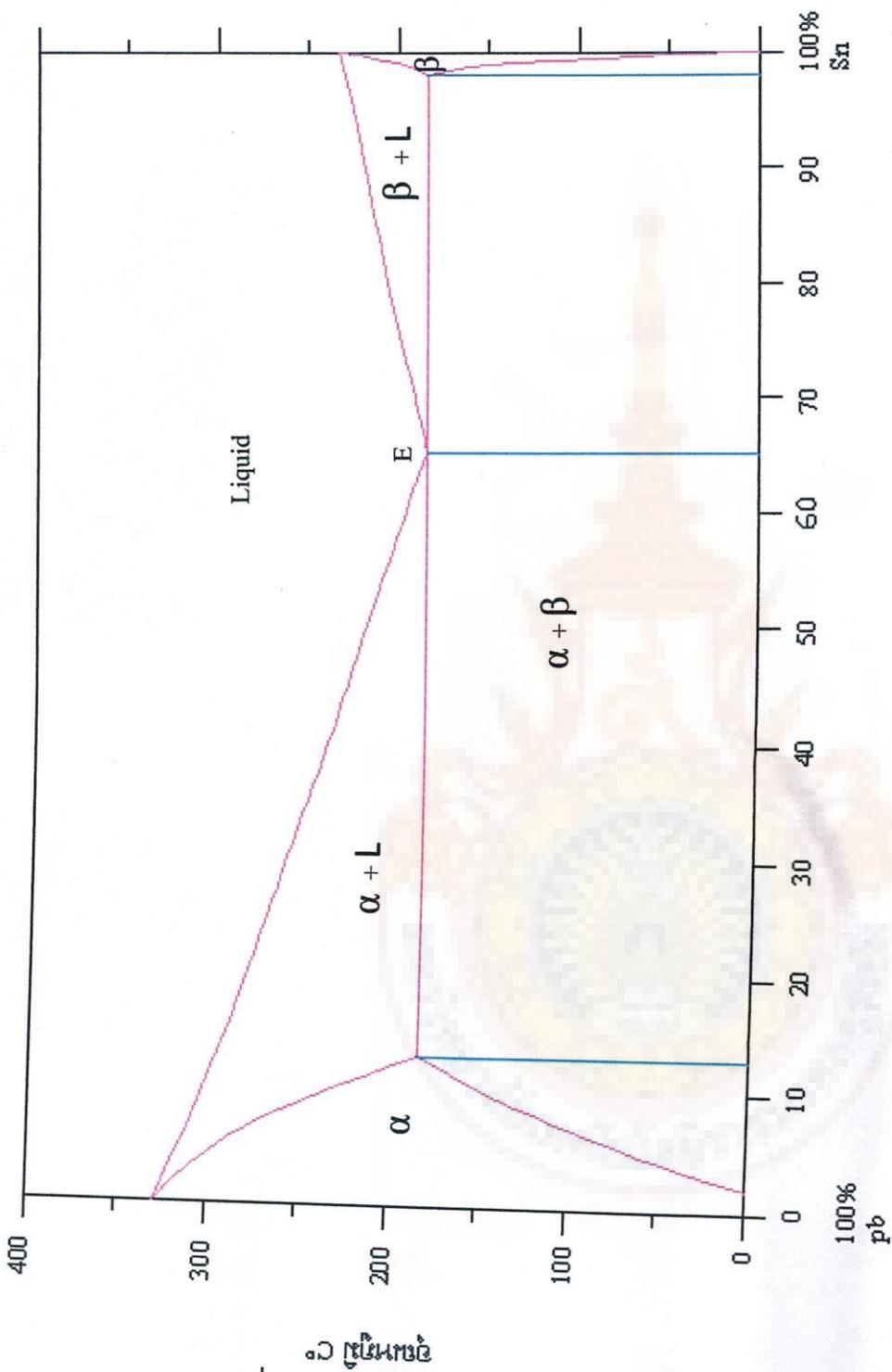


รูปที่ ๑ แสดงเงินทุนจ้างการเรียนตัวของ โภคพัฒนาฯ ก้าวเดียว



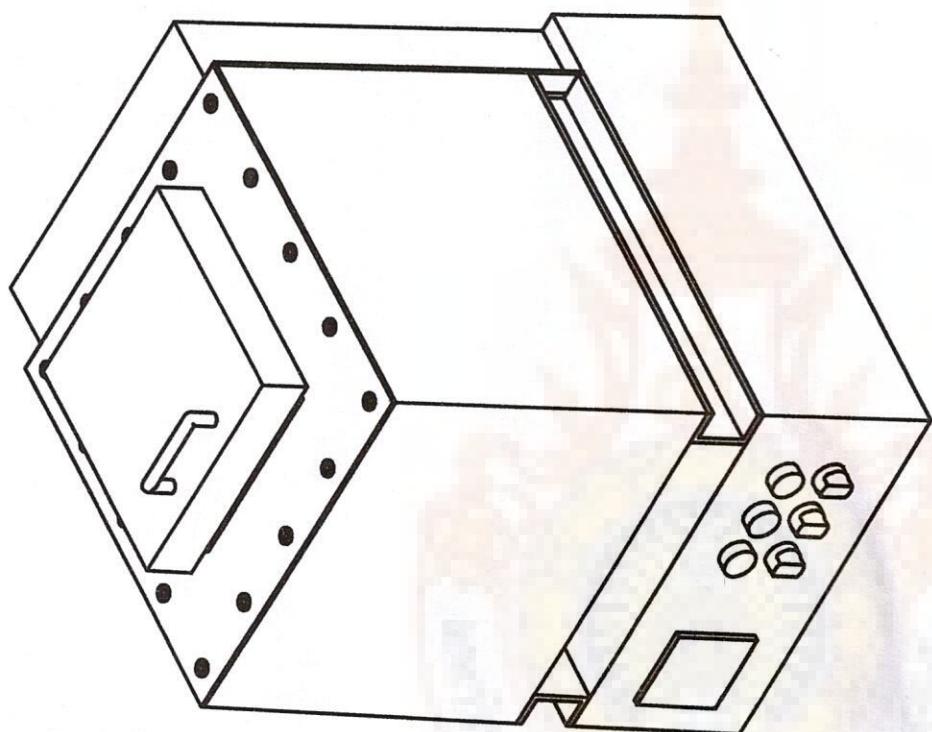
รูปที่ ค.2 แสดงแผนภูมิความดันของโลหะผสมตะกั่วและตีนูก

รูปที่ ก.3 เม็ดดงส่วนผสมของแผนกานพตมนดูโลหะผสานทองคำกับเม็ดดูบุก



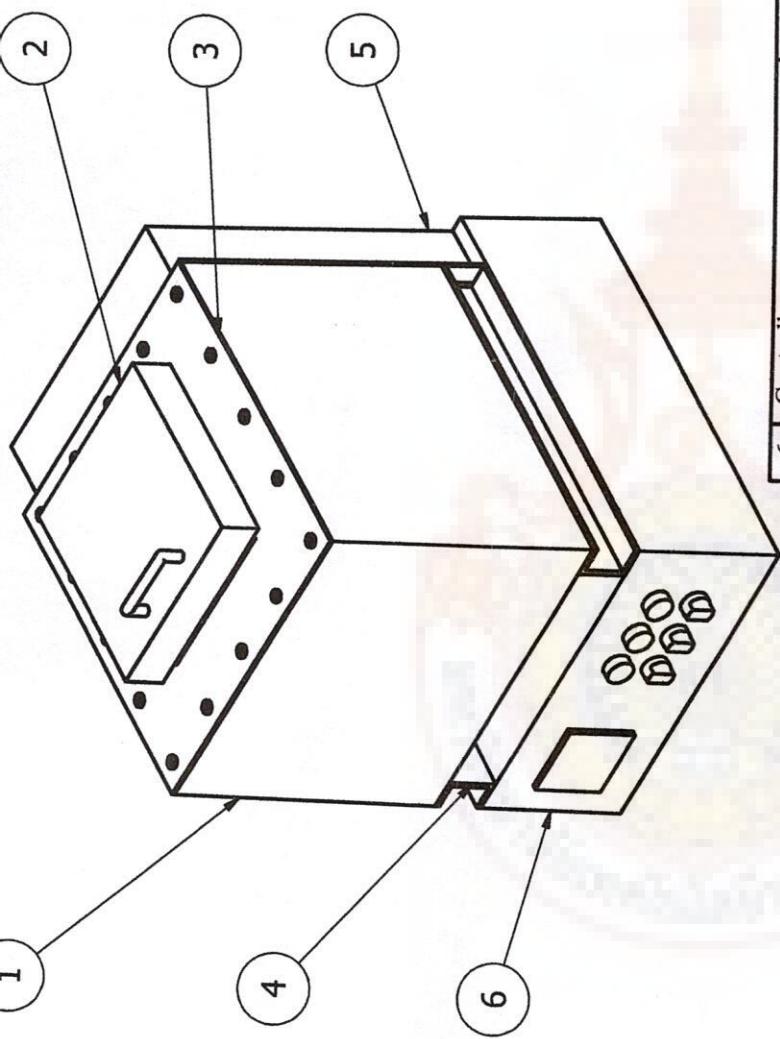
ภาคผนวก ง
แบบชุดวิเคราะห์ความร้อน





Pos	Part Name and Remark	Dimension	Material	Reg	TTA - A	Drawing No.
Scale :	1 : 5	Draw S.Srimuang				
Gen. Tolerances		Checked Y. Dunyakul				
ISO2768		Checked				
Title :	The Thermal Analysis					



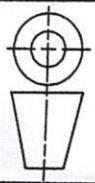


Pos	Part Name and Remark	Dimension	Material	Reg.	Drawing No.
6	Controller	320x400x150	St 37	1	TTA - 06
5	The Back Cover	314x330x60	St 37	1	TTA - 05
4	Leg Supports	30x50x340	St 37	2	TTA - 04
3	Lange Cover	320x340x3	St 37	1	TTA - 03
2	Small Cover	195x200x40	St 37	1	TTA - 02
1	Combustion Chamber	320x340x280	St 37	1	TTA - 01

Rajamangala University of Technology
Srivijaya

Drawing No.
TTA - B

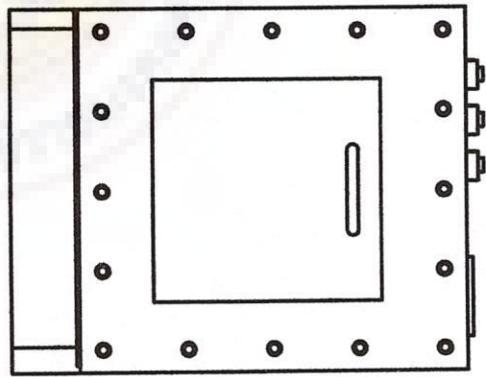
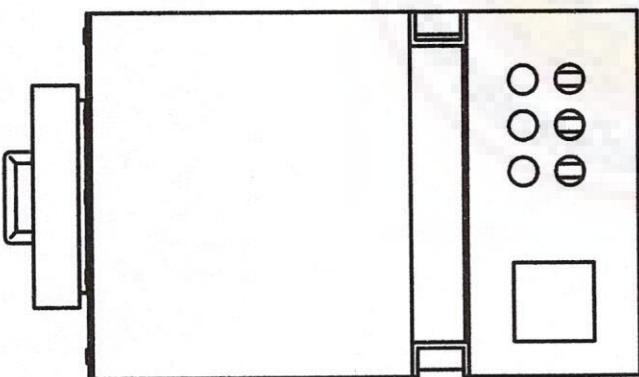
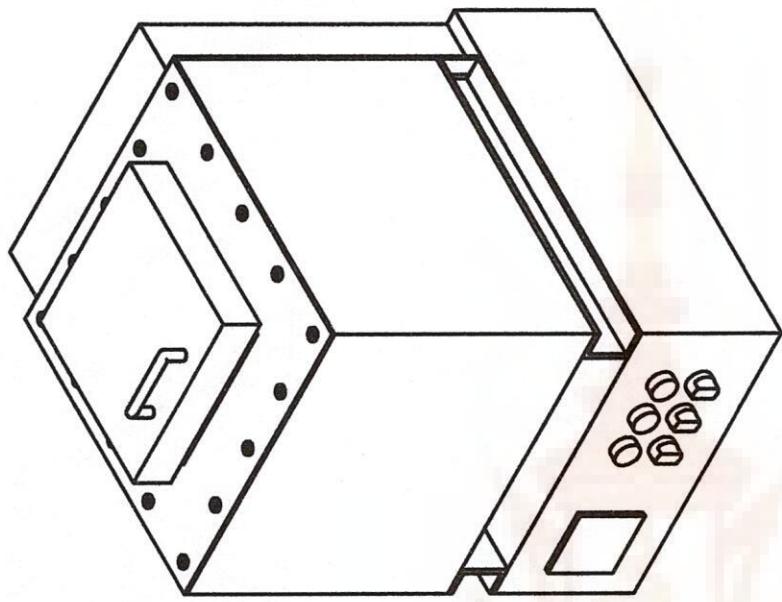
The Thermal Analysis



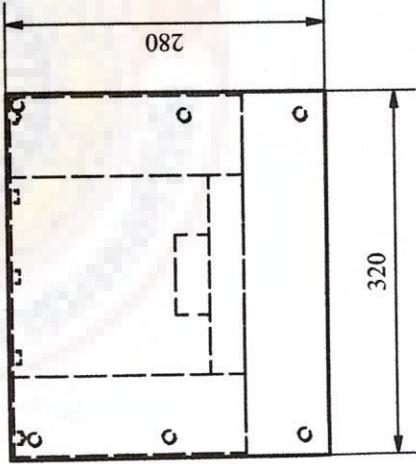
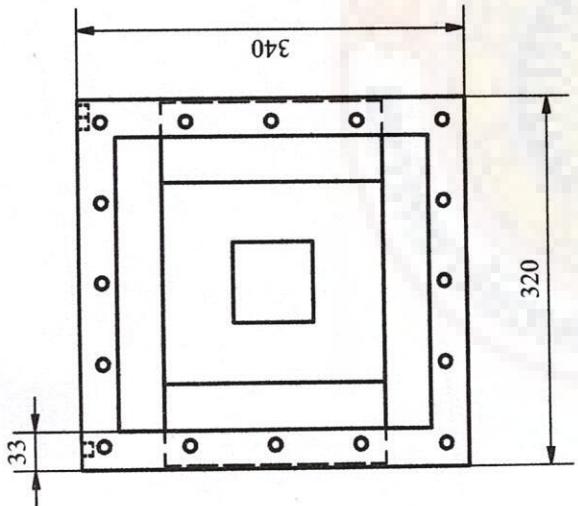
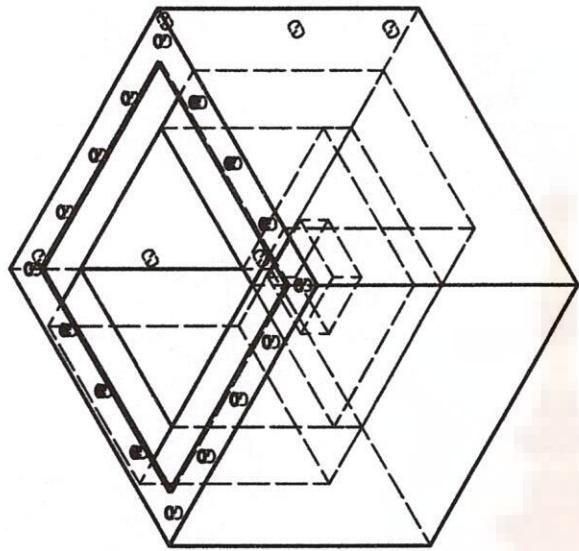
Title :
ISO2768

Scale :
1 : 6
Gen. Tolerances
ISO2768

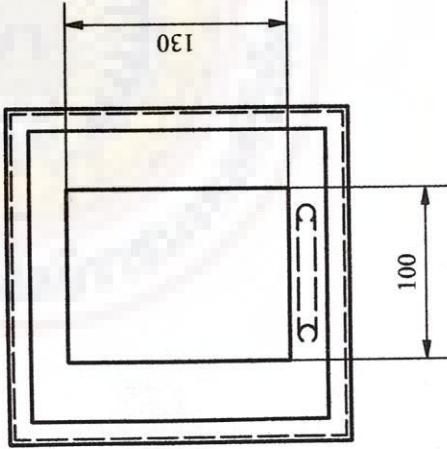
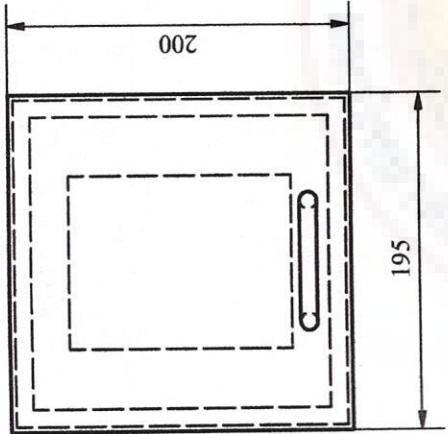
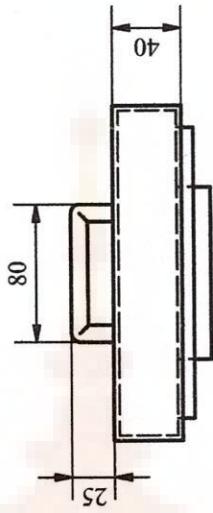
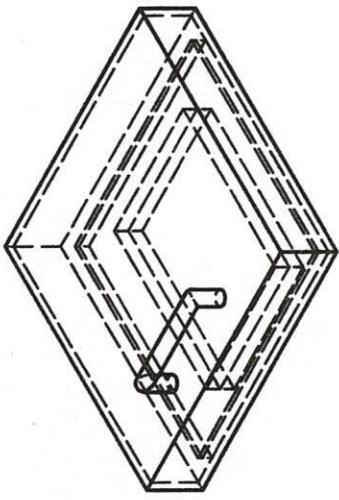
Draw S.Srimuang
Checked Y. Dunyakul
Checked



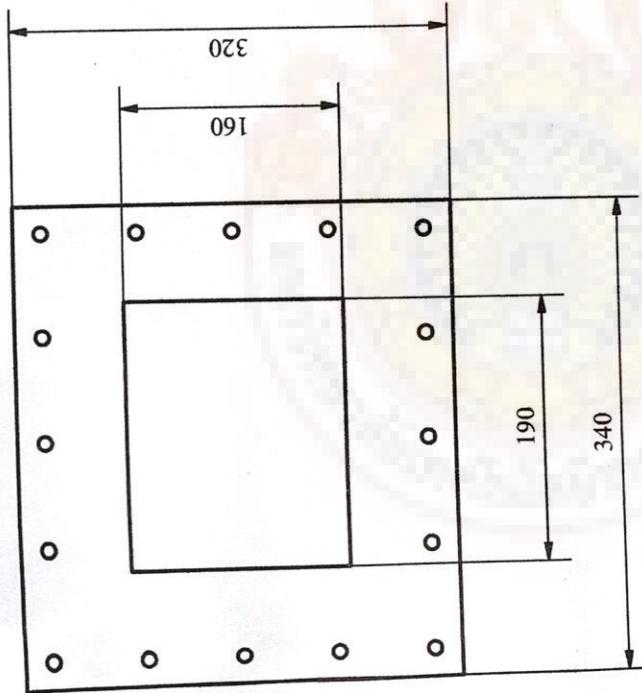
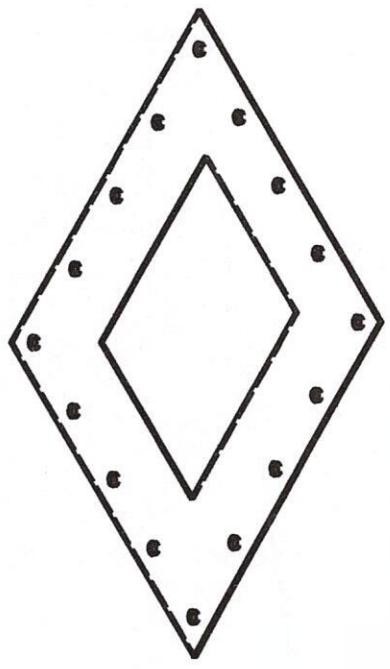
Pos	Part Name and Remark	Dimension	Material	Reg	Drawing No.
Scale :	1 : 5	Draw S.Srimuang			TTA - C
Gen. Tolerances	Checked Y. Dunyakul		Rajamangala University of Technology		
ISO2768	Checked		Sriwijaya		
	Title : The Thermal Analysis		Drawing No.		TTA - C



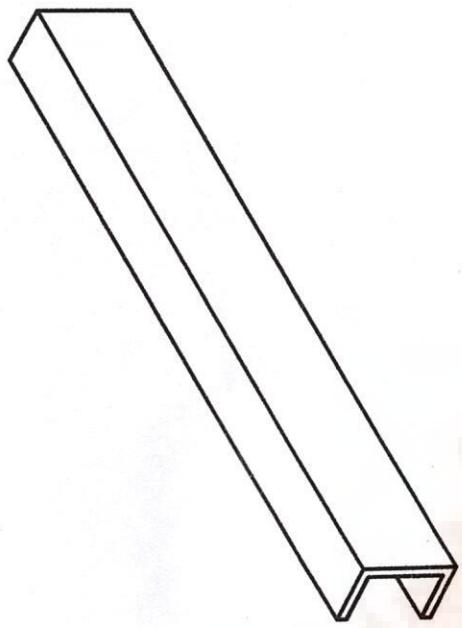
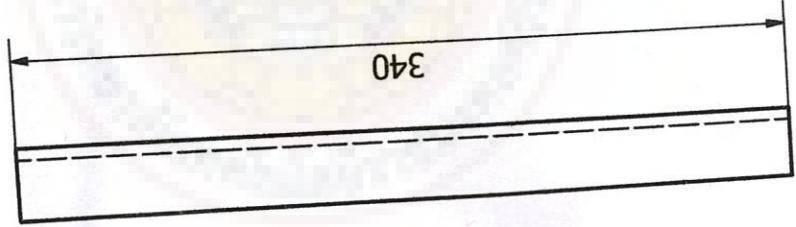
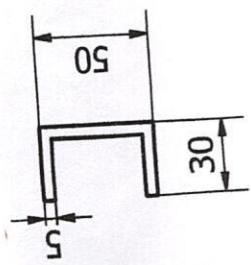
1	Combustion Chamber	320x340x280	St 37	1	TTA - 01
Pos	Part Name and Remark	Dimension	Material	Reg	Drawing No.
Scale :	1 : 5	Draw S.Srimuang			Rajamangala University of Technology
Gen. Tolerances	Checked Y. Dunyakul				Srivijaya
ISO2768	Checked				
	Title :				
	The Thermal Analysis				TTA - 01



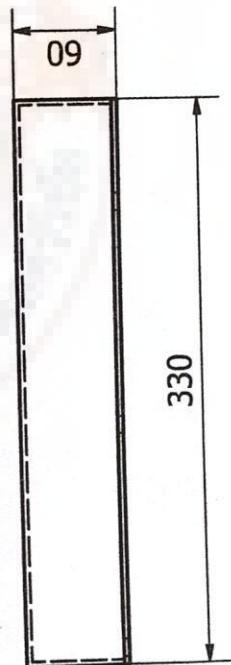
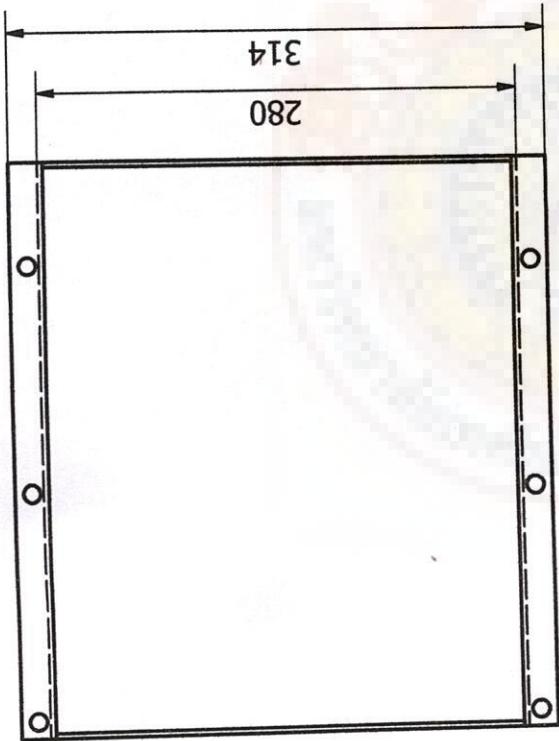
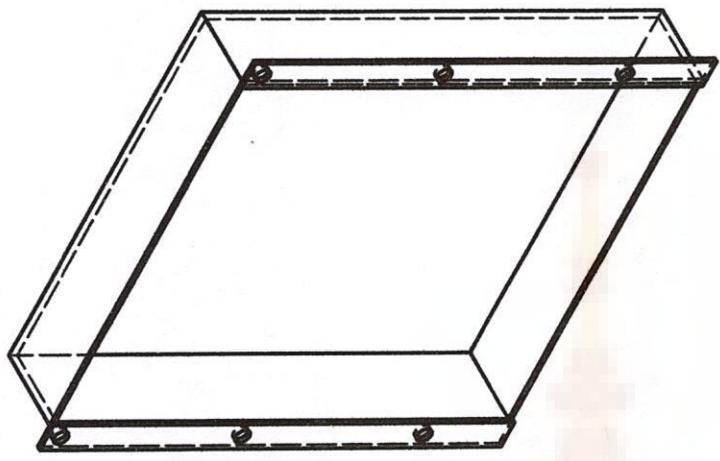
2	Small Cover	195x200x40	St 37	1	TTA - 02
Pos	Part Name and Remark	Dimension	Material	Reg	Drawing No.
Scale :	1 : 5	Draw S.Srimuang			Rajamangala University of Technology
Gen. Tolerances	Checked Y. Dunyakul				Srivijaya
ISO2768	Checked				
	Title :				
	The Thermal Analysis				
					TTA - 02



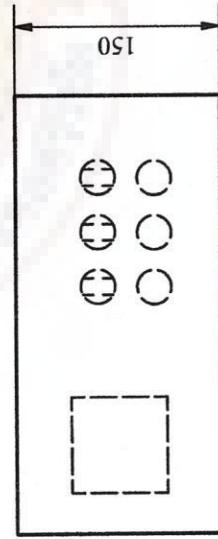
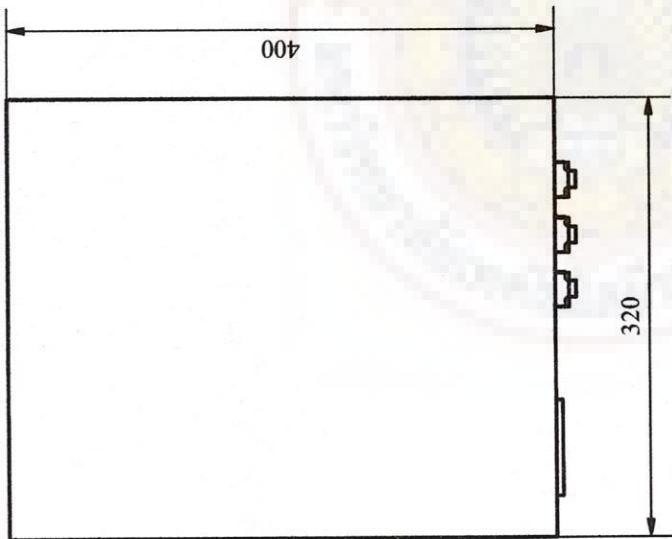
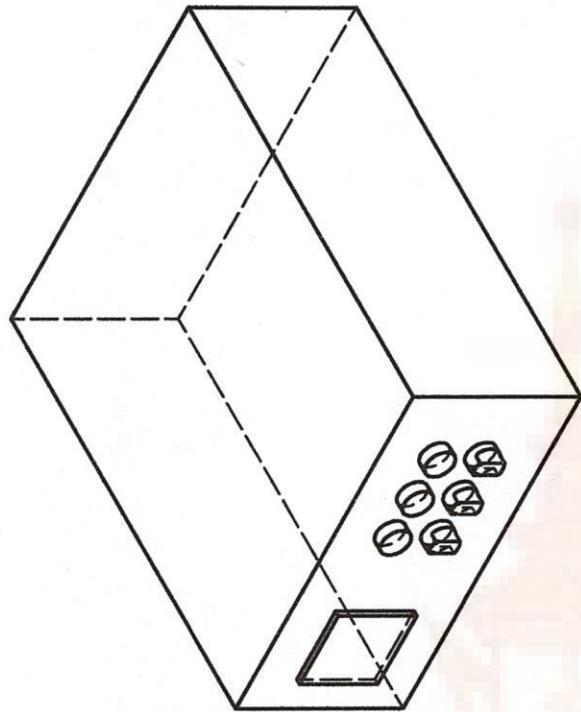
1	Lange Cover	320x340x3	St 37	1	TTA - 03
Pos	Part Name and Remark	Dimension	Material	Reg	Drawing No.
Scale : 1 : 5	Draw S.Srimuang Checked Y.Dunyakul Checked		Rajamangala University of Technology Sriwijaya		
Gen. Tolerances					
ISO2768					
Title :	The Thermal Analysis	Drawing No.			TTA - 03



4	Leg Supports	30x50x340	St 37	2	TTA - 04
Fos	Part Name and Remark	Dimension	Material	Reg.	Drawing No.
Scale :	Draw	S. Srimuang	Rajamangala University of Technology		
Gen. Tolerances	Checked	Y. Dunyakul	Slrivijaya		
ISO2768	Checked				
	Title :	The Thermal Analysis	Drawing No.		TTA - 04



5	The Back Cover	314x330x60	St 37	1	TTA - 05
Pos	Part Name and Remark	Dimension	Material	Reg	Drawing No.
Scale :	1 : 4	Draw S.Srinuwang			Rajamangala University of Technology
Gen. Tolerances	Checked Y. Dunyakul				Srivijaya
ISO2768	Checked				
	Title :	The Thermal Analysis		Drawing No.	
					TTA - 05



6	Controller	320x400x150	St 37	1	TTA - 06
Pos	Part Name and Remark	Dimension	Material	Reg	Drawing No.
Scale :	Draw	S.Srimuang	Rajamangala University of Technology		
Gen. Tolerances	Checked	Y.Dunyakul	Srivijaya		
ISO2768	Checked				
Title :			Drawing No.	TTA - 06	

ประวัติผู้จัดทำปริญญาในพนธ์



ประวัติผู้จัดทำปริญญา呢พนธ์

ชื่อ	นายสรายุทธ ศรีเมือง รหัส 435164050014-9
สาขาวิชา/ภาควิชา	วิศวกรรมอุตสาหการ
วัน-เดือน-ปี เกิด	วันที่ 25 สิงหาคม 2529
สถานที่เกิด	จังหวัดนครศรีธรรมราช
ที่อยู่	229/7 ม.1 ต.สิชล อ.สิชล จ.นครศรีธรรมราช 80120
ประวัติการศึกษา	ประกาศนียบัตรวิชาชีพ (ปวช.) วิทยาลัยเทคนิคนครศรีธรรมราช 2547 ประกาศนียบัตรวิชาชีพชั้นสูง (ปวส.) วิทยาลัยเทคนิคนครศรีธรรมราช 2549

ประวัติผู้จัดทำปริญญาในพนช

ชื่อ	นายพิรุณ บูรณะรัตน์ รหัส 435164050032-1
สาขาวิชา/ภาควิชา	วิศวกรรมอุตสาหการ
วัน-เดือน-ปี เกิด	วันที่ 29 กันยายน 2530
สถานที่เกิด	จังหวัดสงขลา
ที่อยู่	57 หมู่ 3 ต.ทุ่งคำเสา อ.หาดใหญ่ จ.สงขลา 90110
ประวัติการศึกษา	ประกาศนียบัตรวิชาชีพ (ปวช.) วิทยาลัยเทคนิคหาดใหญ่ 2548 ประกาศนียบัตรวิชาชีพชั้นสูง (ปวส.) วิทยาลัยเทคนิคหาดใหญ่ 2550



ประวัติผู้จัดทำปริญญาในพนธ์

ชื่อ	นายรัฐวรรณ์ ทองนิล รหัส 43564050035-4
สาขาวิชา/ภาควิชา	วิศวกรรมอุตสาหการ
วัน-เดือน-ปี เกิด	วันที่ 26 ตุลาคม 2528
สถานที่เกิด	จังหวัดสงขลา
ที่อยู่	46/21 หมู่ 2 บ้านป่าช้าง อ.เมืองสงขลา จ.สงขลา 90000
ประวัติการศึกษา	ประกาศนียบัตรวิชาชีพ (ปวช.) วิทยาลัยเทคนิคหาดใหญ่ 2548 ประกาศนียบัตรวิชาชีพชั้นสูง (ปวส.) วิทยาลัยเทคนิคหาดใหญ่ 2550

