

รายการอ้างอิง

ภาษาไทย

- ทรัพยากรธรรม尼, กรม. Current coal production areas in Thailand. กรุงเทพมหานคร: กรมทรัพยากรธรรม尼, 2540. (เอกสารไม่ตีพิมพ์).
- ทรัพยากรธรรม尼, กรม. Thailand's cumulative coal productions 1997. กรุงเทพมหานคร: กรมทรัพยากรธรรม尼, 2540. (เอกสารไม่ตีพิมพ์).
- มนพิไล แห่งทรัพย์เจริญ. อุณหพลศาสตร์กําลังดันในถ่านหินด้วยกระบวนการการนําเมือง.
วิทยานิพนธ์ปริญญาบัณฑิต ภาควิชาเคมีเทคนิค จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย, 2535.
- สมฤตี วิมพะสุต. อุณหพลศาสตร์สายด้าวของกําลังดันในถ่านหินระหว่างความร้อนในเรือน. วิทยานิพนธ์ปริญญาบัณฑิต ภาควิชาเคมีเทคนิค จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย, 2535.
- อนัญญา พจนารถ. การปรับปรุงคุณภาพเชื้อถ่านหินโดยวิธีการคํารับรองในเรือน. วิทยานิพนธ์ปริญญาบัณฑิต ภาควิชาเคมีเทคนิค จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย, 2528.

ภาษาอังกฤษ

- ASTM Standard; D388. Classification of coals by rank. U.S.A. : American Society for Testing and Materials, 1994.
- ASTM Standard; D3172. Proximate analysis of coal and coke. U.S.A. : American Society for Testing and Materials, 1994.
- ASTM Standard; D3173. Test for moisture in the analysis sample of coal and coke. U.S.A. : American Society for Testing and Materials, 1994.
- ASTM Standard; D3174. Test for ash in the analysis sample of coal and coke. U.S.A. : American Society for Testing and Materials, 1994.
- ASTM Standard; D3175. Test for volatile matter in the analysis sample of coal and coke. U.S.A. : American Society for Testing and Materials, 1994.
- ASTM Standard; D3176. Ultimate analysis coal and coke. U.S.A. : American Society for Testing and Materials, 1994.

- ASTM Standard: D3177. Total sulfur in the analysis sample of coal and coke. U.S.A. : American Society for Testing and Materials, 1994.
- ASTM Standard; D2492. Forms of sulfur in coal. U.S.A. : American Society for Testing and Materials, 1994.
- ASTM Standard; D2013. Preparing coal samples for analysis. U.S.A. : American Society for Testing and Materials, 1994.
- Garcia-Labiano, F., Hampartsoumian, E., and Williams, A. Determination of sulfur release and its kinetics in rapid pyrolysis of coal. Fuel 74 (1995): 1072-1079.
- Gryglewicz, G. Effectiveness of high temperature pyrolysis in sulfur removal from coal. Fuel Processing Technology 46 (1996): 217-226.
- Gryglewicz, G. Sulfur transformations during pyrolysis of a high sulfur Polish coking coal. Fuel 74 (1995): 356-361.
- Gryglewicz, G., and Jastenko, S. The behavior of sulphur forms during pyrolysis of low-rank coal. Fuel 71 (1992): 1225-1229.
- Gryglewicz, G., Wilk, P., Yperman, J., Franco, D.V., Maes, I.I., Mullens, J., and Van Poucke, L.C. Interaction of the organic matrix with pyrite during pyrolysis of a high-sulfur bituminous coal. Fuel 75 (1996): 1499-1504.
- Ibarra, J. V., Bonet, A.J., and Moliner, R. Release of volatile sulfur compounds during low temperature pyrolysis of coal. Fuel 73 (1994): 933-939.
- Ibarra, J. V., Moliner, R., and Miranda, J.L. Desulfurization of Spanish high-sulfur coals by low temperature pyrolysis and magnetic separation. Processing and Utilization of High-Sulfur Coal III (1990): 415-424.
- Ibarra, J. V., Palacios, J. M. , Moliner, R., and Bonet, A. J. Evidence of reciprocal organic matter-pyrite interactions affecting sulfur removal during coal pyrolysis. Fuel 73 (1994): 1046-1050.
- Khan, M. R. Prediction of sulphur distribution in products during low temperature coal pyrolysis and gasification. Fuel 68 (1989): 1439-1449.
- Lin, L., Khang, S. J., and Keener, T. C. Coal desulfurization by mild pyrolysis in a dual-auger coal feeder. Fuel Processing Technology 53 (1997): 15-29.

- Lowry, H.H., ed. Chemistry of coal utilization. New York: John Wiley&Sons, 1963.
- Maes, I.I., Gryglewicz, G., Machnikowska, H., Yperman, J., Franco, D.V., Mullens, J., and Van Poucke, L.C. Rank dependence of organic sulfur functionalities in coal. Fuel 76 (1997): 391-396.
- Merrick, D., Coal combustion and conversion technology. Macmillan publisher, 1984.
- Probstein, R.F., Hicks, R.E. Synthetic fuels. McGraw-Hill, Inc. 1982.
- Schlosberg, R. H., ed. Chemistry of coal conversion. New York: Plenum Press, 1985.
- Solomon, P. R., Fletcher, T. H., and Pugmire, R. J. Progress in coal pyrolysis. Fuel 72 (1993): 587-597.
- Strugnell, B., and Patrick, W. Hydropyrolysis yields in relation to coal properties. Fuel 74 (1995): 481-486.
- Sugawara, K., Tozuka, Y., Sugawara, T., and Nishiyama, Y. Effect of heating rate and temperature on pyrolysis desulfurization of a bituminous coal. Fuel Processing Technology 37 (1994): 73-85.
- Sugawara, T., Sugawara, K., Nishiyama, Y., and Sholes, M. A. Dynamic behavior of sulphur forms in rapid hydropyrolysis of coal. Fuel 70 (1991): 1091-1097.
- Sugawara, T., Sugawara, K., Sato, S., Chambers, A.K., Kovacik, G., and Ungarian, D. Characteristics of rapid hydropyrolysis of coals in a free fall pyrolyser. Fuel 69 (1990): 1177-101185.
- Teng, H., Lin, H., and Ho, J. Thermogravimetric analysis on global mass loss kinetics of rice hull pyrolysis. Ind. Eng. Chem. Res. 36 (1997): 3974-3977.
- Tia, S., Bhattacharya, C., and Wibuswas, P. Pyrolysis and volatile combustion of a single large lignite particle. Energy 16 (1991): 1131-1146.

ภาคผนวก ก

การวิเคราะห์คุณสมบัติต่างนินและถ่านชาร์

ก.1 การวิเคราะห์แบบประมาณ (Proximate analysis), ASTM D3172-3175

ก.1.1 การนาปริมาณความชื้นในถ่านนิน (Standard test method for moisture in the analysis sample of coal and coke), ASTM D 3173

หลักการ นำตัวอย่างถ่านนินที่ร่อนผ่านตะแกรงขนาด 250 ไมโครเมตร มาให้ความร้อนคงที่ในเตาอบ (drying oven) เพื่อให้ออกน้ำระเหยออกไปจากถ่านนิน คำคำนวณเป็นร้อยละของถ่านนินที่หายไป

เครื่องมือ ตู้อบ, ตาดอกรูมิเนียมและฝาปิด, desiccator

วิธีการทดลอง

- อบตาดอกรูมิเนียมพร้อมฝา ที่อุณหภูมิ 104-110 องศาเซลเซียส ประมาณ 30 นาที ทั้งให้เย็นใน desiccator 15-30 นาที ซึ่งน้ำหนักและบันทึกผล
- ซึ่งตัวอย่างประมาณ 1กรัม ใส่ตาดอกรูมิเนียมที่กราบน้ำหนักแน่นอน รีบปิดฝาอย่างรวดเร็ว บันทึกน้ำหนักตัวอย่าง
- เปิดฝาตาดและรีบนำเข้าตู้อบ(104-110 องศาเซลเซียส) เป็นเวลา 1 ชั่วโมง
- เปิดตู้อบปิดฝาตาดอกรูมิเนียมและรีบนำเข้า desiccator จนกระทั้งเย็น(อุณหภูมิห้อง)
- ซึ่งน้ำหนักตาดพร้อมฝา บันทึกผล

สูตรที่ใช้ในการคำนวณ

$$\text{ความชื้นในตัวอย่าง, \%} = \frac{[(A-B)/A] \times 100}{}$$

โดย $A =$ น้ำหนักของตัวอย่างที่ใช้(กรัม)

$B =$ น้ำหนักของตัวอย่างหลังจากให้ความร้อน(กรัม)

ก.1.2 การนาปริมาณเดาในถ่านนิน (Standard test method for ash in the analysis sample of coal and coke from coal), ASTM D3174

หลักการ นำตัวอย่างถ่านนินที่ร่อนผ่านตะแกรงขนาด 250 ไมโครเมตร มาให้ความร้อนในเตาเผา (muffle furnace) จนน้ำหนักคงที่ บริมาณแล้วคำนวณได้จาก น้ำหนักที่เหลืออยู่

เครื่องมือ เตาเผา, ครุเชิเบิล(crucible) แบบ porcelain และฝาปิด, desiccator

วิธีการทดลอง

- เผาคุชชิเบิลพร้อมฝ้า ที่อุณหภูมิ 700-750 องศาเซลเซียส ประมาณ 60 นาที ทิ้งให้เย็นใน desiccator ซึ่งน้ำหนักและบันทึกผล
- ซึ่งตัวอย่างประมาณ 1กรัม ใส่คุชชิเบิลที่ทราบน้ำหนักแน่นอน รีบปิดฝาอย่างรวดเร็ว บันทึกน้ำหนักตัวอย่าง
- นำไปเผาบนตะเกียงบุนเย็นเพื่อกำมะถัน
- นำเข้าเตาเผาที่อุณหภูมิ 450-500 องศาเซลเซียส เป็นเวลา 1 ชั่วโมง
- เพิ่มอุณหภูมิเป็น 700-750 องศาเซลเซียส จนกว่าน้ำหนักคงที่
- นำเข้า desiccator จนกระถังเย็น(อุณหภูมิห้อง)
- ซึ่งน้ำหนักคุชชิเบิลพร้อมฝ้า บันทึกผล

สูตรที่ใช้ในการคำนวณ

$$\text{ปริมาณเส้าในตัวอย่าง, \%} = \frac{[(A-B)/C] \times 100}{\text{โดย}} \quad A = \text{น้ำหนักของคุชชิเบิล, ฝ้า และตัวอย่างที่เหลือ(กรัม)} \\ B = \text{น้ำหนักของคุชชิเบิลและฝาเปล่า (กรัม)} \\ C = \text{น้ำหนักของตัวอย่างที่ใช้ (กรัม)}$$

ก.1.3 การหาปริมาณสารระเหยได้ในถ่านหิน (Standard test method for volatile matter in the analysis sample of coal and coke), ASTM D3175

หลักการ นำตัวอย่างถ่านหินที่ร่อนผ่านตะแกรงขนาด 250 ไมโครเมตร มาเผาในเตาเผาแบบท่อ (tubular furnace) ปริมาณสารระเหยได้คำนวณจาก น้ำหนักที่หายไป

เครื่องมือ เตาเผาแบบท่อ, คุชชิเบิล nickle และฝาปิด, desiccator

วิธีการทดลอง

- เผาคุชชิเบิลพร้อมฝ้า ที่อุณหภูมิ 950 ± 20 องศาเซลเซียส ประมาณ 30 นาที ทิ้งให้เย็นใน desiccator ซึ่งน้ำหนักและบันทึกผล
- ซึ่งตัวอย่างประมาณ 1กรัม ใส่คุชชิเบิลที่ทราบน้ำหนักแน่นอน บันทึกน้ำหนักตัวอย่าง
- ปิดฝาคุชชิเบิลให้พอดี นำไปเผาในเตาเผาแบบท่อโดยให้ความร้อนเป็นช่วง ที่ 300 องศาเซลเซียส 3 นาที, 600 องศาเซลเซียส 3 นาที และ 950 ± 20 องศาเซลเซียส 6 นาที
- นำเข้า desiccator จนกระถังเย็น(อุณหภูมิห้อง)
- ซึ่งน้ำหนักคุชชิเบิลพร้อมฝ้า บันทึกผล

สูตรที่ใช้ในการคำนวณ

$$\text{น้ำหนักที่หายไป, \%} = [(A-B)/A] \times 100$$

โดย $A = \text{น้ำหนักของตัวอย่างที่ใช้ (กรัม)}$
 $B = \text{น้ำหนักของตัวอย่างหลังจากไห้ความร้อน (กรัม)}$

$$\text{ปริมาณสารระเหยได้ในตัวอย่าง, \%} = C - D$$

โดย $C = \text{น้ำหนักที่หายไป, \%}$
 $D = \text{ความชื้น, \%}$

$$C = \text{น้ำหนักของตัวอย่างที่ใช้ (กรัม)}$$

ก.1.4 การหาปริมาณคาร์บอนคงตัวในถ่านหิน (Fixed carbon)

สูตรที่ใช้ในการคำนวณ

$$\text{คาร์บอนคงตัว, \%} = 100 - \% \text{ ความชื้น} - \% \text{ เก้า} - \% \text{ สารระเหยได้}$$

ก.2 การวิเคราะห์ปริมาณและรูปแบบกำมะถัน, ASTM D2492 และ 3177

ก.2.1 การหาปริมาณกำมะถันรวม (Standard test methods for total sulfur in the analysis sample of coal and coke), ASTM D3177

หลักการ เมาตัวอย่างที่ผสมกับ Eschka mixture กำมะถันที่ประกอบอยู่ในถ่านหินจะละลายเป็นชัลเฟต์ขึ้นในน้ำร้อน ปริมาณกำมะถันรวมคำนวณได้ในรูปแบบเรียมชัลเฟต์ (BaSO_4)

เครื่องมือ เตาเผา(muffle furnace), porcelain crucible

สารเคมี

-สารละลายแบบเรียมคลอไรด์(100 กรัม/ลิตร) ละลายแบบเรียมคลอไรด์($\text{BaCl}_2 \cdot 2\text{H}_2\text{O}$) 100 กรัมในน้ำและเจือจางให้ได้ 1 สิตร

-Eschka mixture ประกอบด้วยแมกนีเซียมออกไซด์(MgO) และโซเดียมาร์บอเนต(Na_2CO_3) ในอัตราส่วน 2:1 โดยน้ำหนัก

-กรดเกลือ, $\text{HCl}(1:1)$ ผสมกรดเกลือเข้มข้น(ความถ่วงจำเพาะ 1.19) และน้ำกึ่นเท่ากันโดยปริมาตร

-กรดเกลือ, $\text{HCl}(1:9)$ ผสมกรดเกลือเข้มข้น(ความถ่วงจำเพาะ 1.19) 1 ส่วนและน้ำกึ่น 9 ส่วน โดยปริมาตร

-เมธิลօเรนజ์(methyl orange indicator solution) ละลายน methyl orange 0.02 กรัม ในน้ำร้อน 100 มิลลิลิตรและกรอง

-สารละลายนั่มตัวไฮเดอรมีแคร์บอเนต(Na_2CO_3) ละลายนั่มตัวไฮเดอรมีแคร์บอเนต($\text{Na}_2\text{CO}_3 \cdot 10\text{H}_2\text{O}$) 60 กรัม หรือ anhydrous Na_2CO_3 22 กรัม ในน้ำ 100 มิลลิลิตร

วิธีการทดลอง

-ผสมตัวอย่าง 1 กรัม และ Eschka mixture 3 กรัม ผสมให้เข้ากัน ใส่ในครูบีเพลส แล้วปิดทับด้วย Eschka mixture 1 กรัม

-นำครูบีเพลสเข้าเตาเผาที่อุณหภูมิห้องสำหรับถ่านหิน และที่ประมาณ 200 องศาเซลเซียสสำหรับถ่านหาร์ แล้วเพิ่มอุณหภูมิเป็น 800 ± 25 องศาเซลเซียส แล้วคงที่ไว้จนสีดำของถ่านหินหมดไป

-นำครูบีเพลสออกจากเตาเผาแล้วปิดด้วยน้ำร้อน 100 มิลลิลิตร และคนให้ท่วงเป็นเวลา 30-45 นาที

-ค่อย ๆ กรองสารละลายด้วยกระดาษกรองเบอร์ 1 ล้างด้วยน้ำร้อนน้ำยา ๆ ครั้งจนได้ปริมาณน้ำของประมาณ 250 มิลลิลิตร

-ทำสารละลายให้เป็นกลางด้วยกรดเกลือ(1:1)โดยใช้ เมธิลօเรนจ์ เป็นอินดิเคเตอร์ และเติมกรดเกลือ(1:9) 1 มิลลิลิตร

-ต้มสารละลายให้เดือดและขณะคนร้าว ๆ ค่อย ๆ เติมสารละลายแบบเริบมคลอไรด์ 10 มิลลิลิตร ต้มต่อไปอีกประมาณ 15 นาที ตั้งทึ้งไว้ค้างคืน

-กรองตะกอน แบบเริบมซัลเฟต (BaSO_4) ด้วยกระดาษกรองเบอร์ 42 ล้างด้วยน้ำร้อนน้ำยา ๆ ครั้ง จนน้ำล้างตะกอนปราศจากคราบออกไซด์ออกอน ซึ่งทดสอบได้โดยสารละลายชีลเวอร์ในเทราต (AgNO_3)

-นำกระดาษที่กรองได้พร้อมตะกอนใส่ในครูบีเพลสที่ทราบน้ำหนักแน่นอนเข้าเตาเผาที่อุณหภูมิ 800 ± 50 องศาเซลเซียสจนน้ำหนักคงที่ ทิ้งไว้ให้เย็นใน desiccator แล้วซึ่งน้ำหนัก

-blank correction ทำการทดลองเหมือนข้างต้นทุกประการแต่ไม่ใช้ตัวอย่างถ่านหิน

สูตรที่ใช้ในการคำนวณ

$$\text{ร้อยละของกำมะถันรวม} = \frac{(A-B)}{C} \times 13.738$$

โดย $A =$ น้ำหนักของแบบเริบมซัลเฟต, กรัม

$B =$ น้ำหนักของแบบเริบมซัลเฟต(ใน blank), กรัม

$C =$ น้ำหนักของตัวอย่าง, กรัม

ก.2.2 การหาปริมาณกำมะถันในถ่านหิน (Standard test method for forms of sulfur in coal),
ASTM D 2492

หลักการ กำมะถันซัลเฟตแยกได้โดยกรดเกลือข้นๆที่ไฟไว้ต์จะคำนวณได้จากธาตุเหล็กที่เป็นองค์ประกอบ ส่วนกำมะถันอินทรีคำนวณจากผลต่างของกำมะถันรวมกับกำมะถันซัลเฟตและไฟไว้ต์

ก.2.2.1 การหากำมะถันซัลเฟต

เครื่องมือ เตาเผา(muffle furnace), porcelain crucible

สารเคมี

-แอมโมนิเอียม ไฮดรอกไซด์(ความถ่วงจำเพาะ 0.90)

-สารละลายแอมโมนิเอียม ไฮดรอกไซด์(1:10) ผสมแอมโมนิเอียม ไฮดรอกไซด์ 1 ส่วนและน้ำகள் 10 ส่วน โดยปริมาตร

-สารละลายแอมโมนิเอียมคลอไรด์(100 กรัม/ลิตร) ละลายแอมโมนิเอียม(BaCl₂.2H₂O) 100 กรัมในน้ำ และเจือจางให้ได้ 1 ลิตร

-น้ำบ่อแม่น้ำมันบริมาณมากเกินพอในน้ำ 1 ลิตร(ความสามารถในการละลาย 42 กรัม/ลิตร)

-เข็มขัด

-กรดเกลือเข้มข้น, HCl(ความถ่วงจำเพาะ 1.19)

-กรดเกลือ, HCl(2:3) ผสมกรดเกลือเข้มข้น(ความถ่วงจำเพาะ 1.19) 2 ส่วนและน้ำகள் 3 ส่วน โดยปริมาตร

-เมธิลออรันจ์(methyl orange indicator solution) ละลาย methyl orange 0.02 กรัม ในน้ำร้อน 100 มิลลิลิตรและกรอง

-สารละลายชีสเวอร์ใน酇ูร์(0.43 กรัม/100 มิลลิลิตร) ละลายชีสเวอร์ใน酇ูร์ 0.43 กรัม ในน้ำ 100 มิลลิลิตร เก็บไว้ในขวดเนลล่องอุ่ปั๊น

วิธีการทดลอง

-ซึ่งน้ำหนักตัวอย่าง 2-5 กรัม ใส่ในบีกเกอร์

-เติมกรดเกลือ(2:3) 50 มิลลิลิตร ที่จะน้อยพร้อมทั้งคนให้ทั่ว

-เติมเข็มขัด 2-3 หยด และต้มให้เดือดซ้ำ ๆ เป็นเวลาครึ่งชั่วโมง

-กรองด้วยกระดาษกรองอย่างระมัดระวัง และล้างด้วยน้ำร้อนลาย ๆ ครั้ง เก็บกระดาษกรองและตะกอนที่ได้จากการกรองไปหาไฟไวต์ต่อไป

- เติมน้ำในมีน 5 มิลลิลิตร ต้มให้เดือดอย่างน้อย 5 นาที ทิ้งไว้ให้เย็นที่อุณหภูมิน้อง
- ตอกตะกอนเหล็กโดยค่อย ๆ เติมแอมโมเนียมไออกไซด์(ความถ่วงจำเพาะ 1.19)จนกระทั่งสารละลายเป็นเบสเติกนับเมื่อวัดด้วยกระดาษ指示剂 มีสี เติมให้เกินพออีก 5 มิลลิลิตร
- กรองด้วยกระดาษกรอง และล้างกระดาษกรองด้วยสารละลายแอมโมเนียมไออกไซด์ร้อน
- เติมน้ำการของด้วยกรดเกลือเข้มข้น(ความถ่วงจำเพาะ 1.19) จนสารละลายเปลี่ยนเป็นสีน้ำตาลอ่อนโดยใช้เมธอลอเรนจ์เป็นอินดิเคเตอร์ เติมให้เกินพออีก 1 มิลลิลิตร
- ต้มสารละลายให้เดือดและขยันคนช้า ๆ ค่อย ๆ เติมสารละลายแบบเริ่มคลื่นไวด์ 10 มิลลิลิตร ต้มต่อไปอีกประมาณ 15 นาที ตั้งทิ้งไว้ค้างคืน
- กรองตะกอน ด้วยกระดาษกรองเบอร์ 42 ล้างด้วยน้ำร้อนหลาย ๆ ครั้ง จนน้ำล้างตะกอนปราศจากคลอไรด์ออกอน ซึ่งทดสอบได้โดยสารละลายชีลเวอร์ในเทเรต (AgNO_3)
- นำกระดาษที่กรองได้พร้อมตะกอนใส่ในภาชนะที่ทนความร้อนกันแม่นอนเข้าเตาเผาที่อุณหภูมิ 800 ± 50 องศาเซลเซียสจนน้ำหนักคงที่ ทิ้งไว้ให้เย็นใน desiccator แล้วชั่งน้ำหนัก
- blank correction ทำการทดลองเหมือนข้างต้นทุกประการแต่ไม่ใช้ตัวอย่าง

สูตรที่ใช้ในการคำนวณ

$$\frac{\text{ร้อยละของกำมะถันชัลเฟต}}{=} \frac{[(S-C_s)-(B-C_b)] \times 13.735}{W}$$

โดย	S	=	น้ำหนักของครุภัณฑ์ที่กรองน้ำหนักแม่นอนเข้าเตาเผาที่อุณหภูมิ 800 ± 50 องศาเซลเซียส
	C_s	=	น้ำหนักของครุภัณฑ์ที่กรองน้ำหนักแม่นอนเข้าเตาเผาที่อุณหภูมิ 800 ± 50 องศาเซลเซียส
	B	=	น้ำหนักของครุภัณฑ์ที่กรองน้ำหนักแม่นอนเข้าเตาเผาที่อุณหภูมิ 800 ± 50 องศาเซลเซียส
	C_b	=	น้ำหนักของครุภัณฑ์ที่กรองน้ำหนักแม่นอนเข้าเตาเผาที่อุณหภูมิ 800 ± 50 องศาเซลเซียส
	W	=	น้ำหนักของตัวอย่างที่ใช้ gramm

ก.2.2 การหาจำนวนไฟไฮด์

เครื่องมือ Atomic absorption spectrophotometer(AAS)

สารเคมี

-กรดเกลือเข้มข้น, HCl(ความถ่วงจำเพาะ 1.19)

-กรดเกลือ, HCl(2:3) ผสมกรดเกลือเข้มข้น(ความถ่วงจำเพาะ 1.19) 2 ส่วนและน้ำகள் 3 ส่วน โดยปริมาตร

-กรดเกลือ, HCl(1:49) ผสมกรดเกลือเข้มข้น(ความถ่วงจำเพาะ 1.19) 1 ส่วน และน้ำากลั่น 49 ส่วน โดยปริมาตร

-เหล็กมาตรฐาน(iron standard) ชิ้นเหล็กบริสุทธิ์ 0.4 ± 0.0001 กรัม หรือ ชิ้นเหล็ก(III)ออกไซด์ 0.5179 ± 0.0001 กรัมใส่ในบีกเกอร์ เติมกรดเกลือ(2:3) 50 มิลลิลิตร ปิดด้วยกระฉกนาพิกา ให้ความร้อนจนกระหึ่งสารละลายเดือดอย่างร้าว เป็นเวลาครึ่งชั่วโมง นำสารละลายมาเจือจางให้ได้ 1 ลิตร

-สารละลายแคนธานัม ละลายแคนธานัมคลอไรด์(LaCl_3) 175 กรัม หรือ ไชเดรตแคนธานัมคลอไรด์($\text{LaCl}_3 \cdot 7\text{H}_2\text{O}$) 265 กรัมในน้ำ และเจือจางให้ได้ 1 ลิตร

-กรดไนต์ริก(1:7) ผสมกรดไนต์ริกเข้มข้น(ความถ่วงจำเพาะ 1.42) 1 ส่วน และน้ำากลั่น 7 ส่วนโดยปริมาตร

วิธีการทดลอง

-นำกระดาษกรองและตะกอนที่ได้จากการทำกำมะถันชั้นเฟด ใส่ในขวดขูปชูมพู

-เติมกรดไนต์ริก(1:7) 50 มิลลิลิตร ที่ลับน้อยพร้อมทั้งคนให้ทั่ว

-ต้มให้เดือดเป็นเวลาครึ่งชั่วโมงหรือทั้งวันที่อุณหภูมิห้อง

-กรองด้วยกระดาษกรองและล้างด้วยน้ำหนักๆ ครั้ง จนได้น้ำกรองระบุว่า 100 - 200 มิลลิลิตร

-นำน้ำกรองมาเจือจางให้ได้ปริมาตร 200 มิลลิลิตรด้วยน้ำากลั่น

นำน้ำกรองที่เจือจางแล้ว 10 มิลลิลิตร มาเติมสารละลายแคนธานัม 10 มิลลิลิตร เจือจางให้ได้ปริมาตร 100 มิลลิลิตรด้วยกรดเกลือ(1:49) เรียกสารละลายว่า สารละลายทดสอบ

-blank correction ทำการทดสอบเหมือนข้างต้นทุกประการโดยใช้ตัวอย่างจาก sulfate blank

-สร้างกราฟมาตรฐาน(calibration curve) โดยนำเหล็กมาตรฐานปริมาตรต่างๆ มาเติมสารละลายแคนธานัม 10 มิลลิลิตร และเจือจางให้ได้ 100 มิลลิลิตรด้วยกรดเกลือ(1:49)

-วัดค่าการดูดซับของเหล็กมาตรฐานด้วย AAS โดยกำหนดภาวะต่างๆ ดังนี้

ความยาวคลื่น 248.3 nm(0-5 ppm Fe)

ความยาวคลื่น 372.0 nm(5-100 ppm Fe)

ความยาวคลื่น 344.1 nm(>100 ppm Fe)

flame: air/acetylene(isoan)

-วัดค่าการดูดซับของ blank และสารละลายทดสอบ

สูตรที่ใช้ในการคำนวณ

$$\text{ร้อยละของกำมะถันไฟฟิติก} = \frac{[\text{FxAxVxCxPx(T-B)}]}{\text{W}}$$

โดย	F	=	1.148 ,อัตราส่วนระหว่างกำมะถันและเหล็กในเหล็กซัลไฟต์(FeS ₂)
	A	=	20
	V	=	100 มิลลิลิตร, ปริมาตรสารละลายทดสอบ
	C	=	10 ⁻⁶ กรัม/ไมโครกรัม
	P	=	100
	T	=	ความเข้มข้นของเหล็กในสารละลายทดสอบ, กรัม/ไมโครกรัม
	B	=	ความเข้มข้นของเหล็กในสารละลาย blank, กรัม/ไมโครกรัม
	W	=	น้ำหนักของตัวอย่างที่ใช้, กรัม

ก.2.3 การคำนวณร้อยละการกำจัดกำมะถัน

สูตรที่ใช้ในการคำนวณ

$$\text{ร้อยละการกำจัดกำมะถัน} = [S_0 - (S \times Y)] / S_0 \times 100$$

โดย

S ₀	=	ร้อยละกำมะถันเริ่มต้นในถ่านหิน 1 กรัม
S	=	ร้อยละกำมะถันในถ่านขาว 1 กรัม
Y	=	สัดส่วนของน้ำหนักถ่านขาวต่อน้ำหนักถ่านหินเริ่มต้น

**สถาบันวิทยบริการ
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย**

ภาคผนวก ข

ตัวอย่างการคำนวณ

๑. 1 การวิเคราะห์แบบประมาณ

ตัวอย่าง : ถ่านหินแม่เมะ

การคำนวณปริมาณความชื้นในถ่านหิน

น้ำหนักถุงอุดมสูญและฝ้าปิด	12.3209	กรัม
น้ำหนักตัวอย่างที่ได้	1.0005	กรัม
น้ำหนักถุงอุดมสูญและฝ้าปิด+ตัวอย่างหลังให้ความร้อน	13.2018	กรัม
ร้อยละความชื้น	= $(1.0005 - (13.2018 - 12.3209)) / 1.0005 \times 100$	
	= 11.95	

การคำนวณปริมาณเด็กในถ่านหิน

น้ำหนักครุภัณฑ์และฝ้า	27.0570	กรัม
น้ำหนักตัวอย่างที่ได้	1.0002	กรัม
น้ำหนักครุภัณฑ์และฝ้า + ตัวอย่างหลังให้ความร้อน	26.7013	กรัม
ร้อยละเด็ก	= $(27.0570 - 26.7013) / 1.0002 \times 100$	
	= 35.56	

การคำนวณปริมาณสารระเหยในถ่านหิน

น้ำหนักครุภัณฑ์และฝ้า	22.3805	กรัม
น้ำหนักตัวอย่างที่ได้	1.0020	กรัม
น้ำหนักครุภัณฑ์และฝ้า + ตัวอย่างหลังให้ความร้อน	22.9255	กรัม
ร้อยละน้ำหนักที่ถูกเผา	= $(1.0020 - (22.9255 - 22.3805)) / 1.0020 \times 100$	
	= 45.61	
ร้อยละสารระเหย	= 45.61 - 11.95	
	= 33.66	

การคำนวณปริมาณคาร์บอนคงตัวในถ่านหิน

ร้อยละคาร์บอนคงตัว	= $100 - 11.97 - 35.54 - 32.20$
	= 20.30

หมายเหตุ ร้อยละความชื้น เด็ก และสารระเหย คำนวณจากผลการทดสอบหนึ่งครั้ง ส่วนร้อยละ คาร์บอนคงตัวคำนวณจากการร้อยละความชื้น เด็ก และสารระเหยเฉลี่ยจากการทดสอบ 3 ครั้ง

ก. 2 การวิเคราะห์ปริมาณกำมะถันรวมและรูปแบบกำมะถัน

ตัวอย่าง : ถ่านหินเมืองมาže

การคำนวณปริมาณกำมะถันรวม

น้ำหนักครุภัณฑ์	15.77409	กรัม
น้ำหนักตัวอย่างที่ใช้	0.99996	กรัม
น้ำหนักครุภัณฑ์+ตัวอย่างหลังการทดสอบ	16.02571	กรัม
น้ำหนักของแบบเรียนชั้นเฟต์ (ใน blank)	0.01020	กรัม
ร้อยละกำมะถันรวม	= $((16.02571 - 15.77409) - 0.01020) \times 13.738 / 0.99996$	กรัม
	= 3.317	กรัม

$$\text{ร้อยละกำมะถันรวมเมื่อไม่คิดความชื้น} = (3.317 \times 100) / (100 - 11.97) = 3.768$$

การคำนวณปริมาณกำมะถันชั้นเฟต์

น้ำหนักครุภัณฑ์	16.2594	กรัม
น้ำหนักตัวอย่างที่ใช้	2.0008	กรัม
น้ำหนักครุภัณฑ์+ตัวอย่างหลังการทดสอบ	16.3211	กรัม
น้ำหนักของแบบเรียนชั้นเฟต์ (ใน blank)	0.0074	กรัม
ร้อยละกำมะถันชั้นเฟต์	= $((16.3211 - 16.2594) - 0.0074) \times 13.735 / 2.0008$	กรัม
	= 0.373	

$$\text{ร้อยละกำมะถันชั้นเฟต์เมื่อไม่คิดความชื้น} = (0.373 \times 100) / (100 - 11.97) = 0.424$$

การคำนวณปริมาณกำมะถันไฟไฮต์

น้ำหนักตัวอย่างที่ใช้	2.0002	กรัม
ความเร็วชั้นของเหล็กในสารละลายทดสอบ	5.90	กรัม/ไมโครกรัม
ความเร็วชั้นของเหล็กในสารละลาย blank	0.23	กรัม/ไมโครกรัม
ร้อยละกำมะถันไฟไฮต์	= $(1.148 \times 20 \times 100 \times 10^{-6} \times 100 \times (5.90 - 0.23)) / 2.0002$	
	= 0.651	

$$\text{ร้อยละกำมะถันไฟไฮต์เมื่อไม่คิดความชื้น} = (0.651 \times 100) / (100 - 11.97) = 0.740$$

การคำนวณปริมาณกำมะถันอินทรีย์

ร้อยละกำมะถันอินทรีย์เมื่อไม่คิดความชื้น	= $3.770 - 0.763 - 0.423$	
	= 2.584	

หมายเหตุ ร้อยละกำมะถันชั้นเฟต์และไฟไฮต์ คำนวนจากผลการทดสอบหนึ่งครั้ง ส่วนร้อยละกำมะถันอินทรีย์คำนวนจากร้อยละกำมะถันชั้นเฟต์และไฟไฮต์เฉลี่ยจากการทดสอบ 3 ครั้ง

๑.๓ กวาริเคราะห์ร้อยละการกำจัดกำดัน

ตัวอย่าง: ถ่านชาาร์ที่ได้จากไฟฟ้าโอลิจท์ 400 องศาเซลเซียส อัตราการให้ความร้อน 10 องศาเซลเซียสต่อนาที ในบรรยายกาศในต่อๆกัน

การคำนวณร้อยละการกำจัดกำดันรวม

ร้อยละกำดันรวมในถ่านหิน	3.770
ร้อยละกำดันรวมในถ่านชาาร์ท	3.689
ร้อยละการกำจัดกำดันรวม	= $[3.770 - (3.689 \times 0.77906)] / 3.770 \times 100$ = 23.78

การคำนวณร้อยละการกำจัดกำดันชั้ลเพ็ต

ร้อยละกำดันชัลเพ็ตในถ่านหิน	0.423
ร้อยละกำดันชัลเพ็ตในถ่านชาาร์ท	0.417
ร้อยละการกำจัดกำดันชัลเพ็ต	= $[0.423 - (0.417 \times 0.77906)] / 0.423 \times 100$ = 23.20

การคำนวณร้อยละการกำจัดกำดันไฟไวร์ต์

ร้อยละกำดันไฟไวร์ต์ในถ่านหิน	0.763
ร้อยละกำดันไฟไวร์ต์ในถ่านชาาร์ท	0.760
ร้อยละการกำจัดกำดันไฟไวร์ต์	= $[0.763 - (0.760 \times 0.77906)] / 0.763 \times 100$ = 22.33

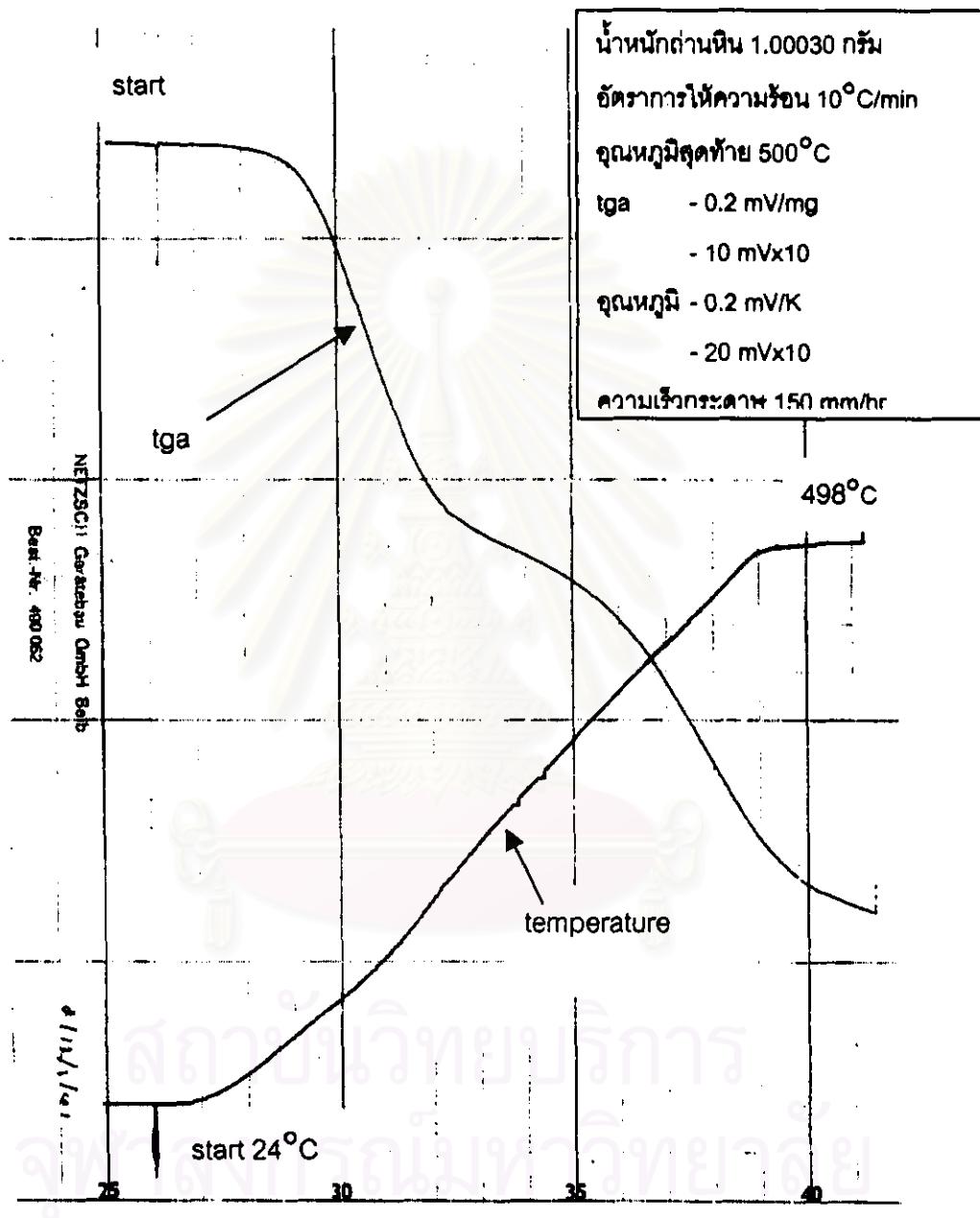
การคำนวณร้อยละการกำจัดกำดันอินทรีย์

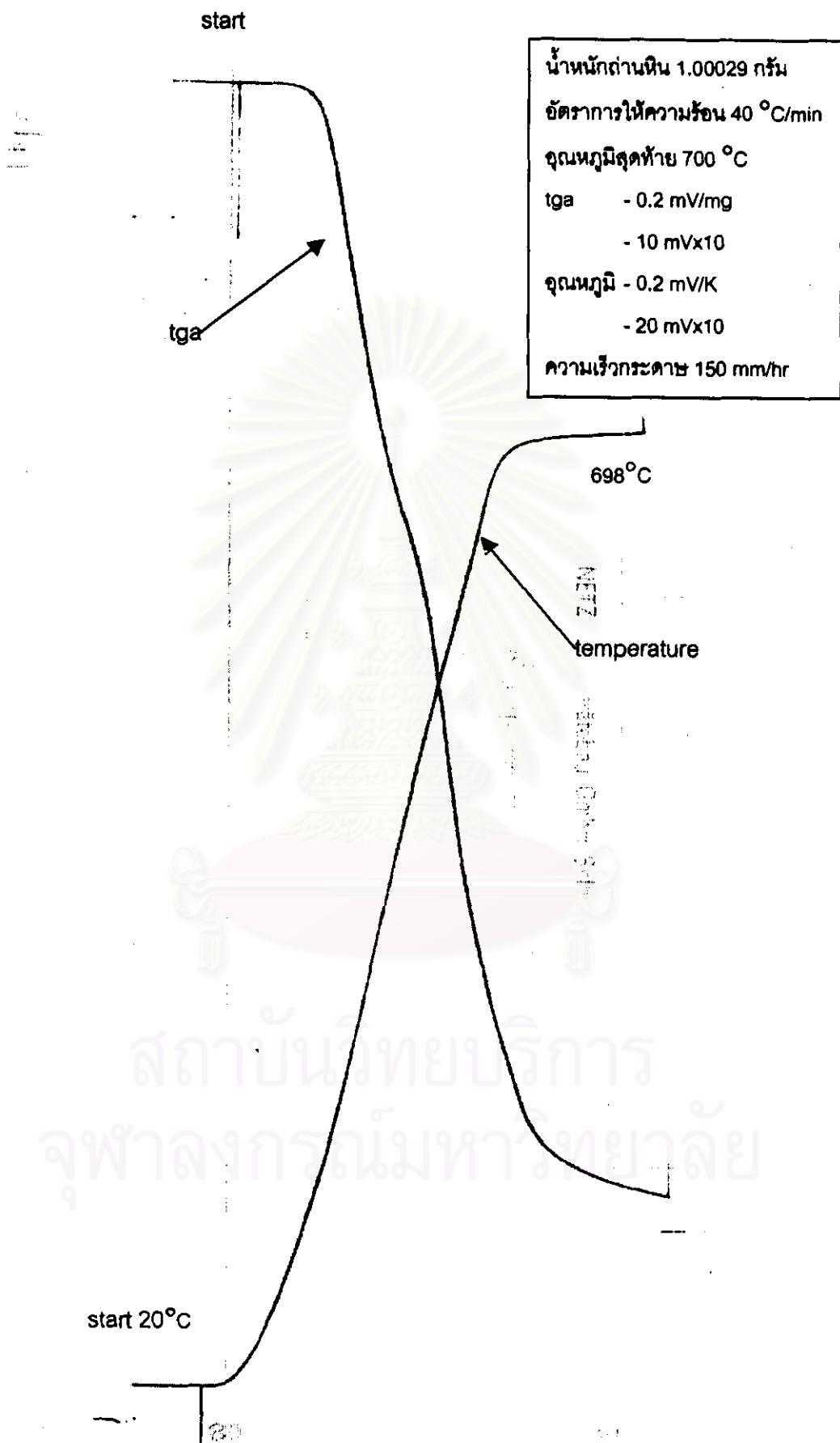
ร้อยละกำดันอินทรีย์ในถ่านหิน	2.584
ร้อยละกำดันอินทรีย์ในถ่านชาาร์ท	2.511
ร้อยละการกำจัดกำดันอินทรีย์	= $[2.584 - (2.511 \times 0.77906)] / 2.584 \times 100$ = 24.30

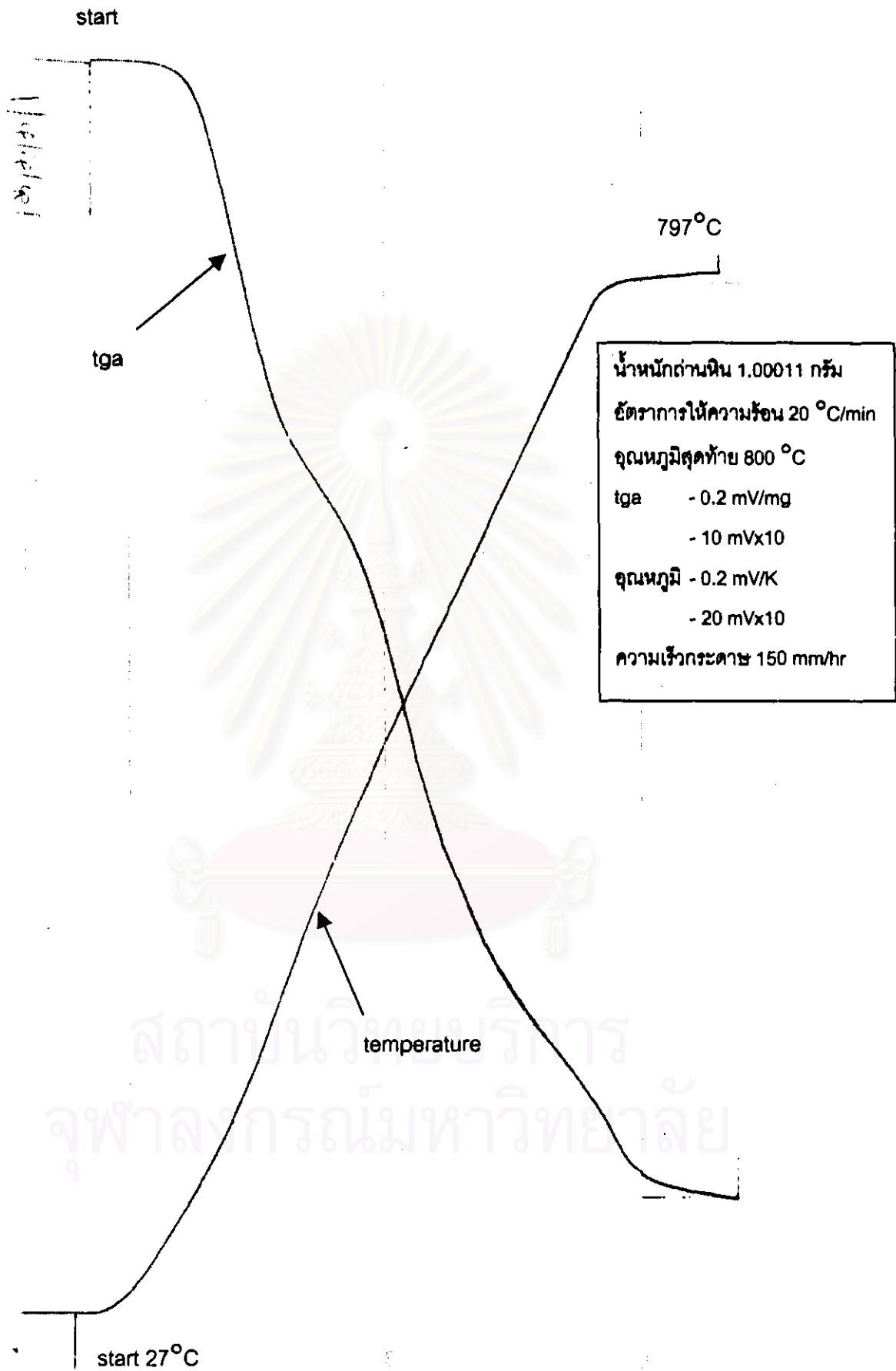
ภาคผนวก C

ตัวอย่างเทอร์โมแกรม

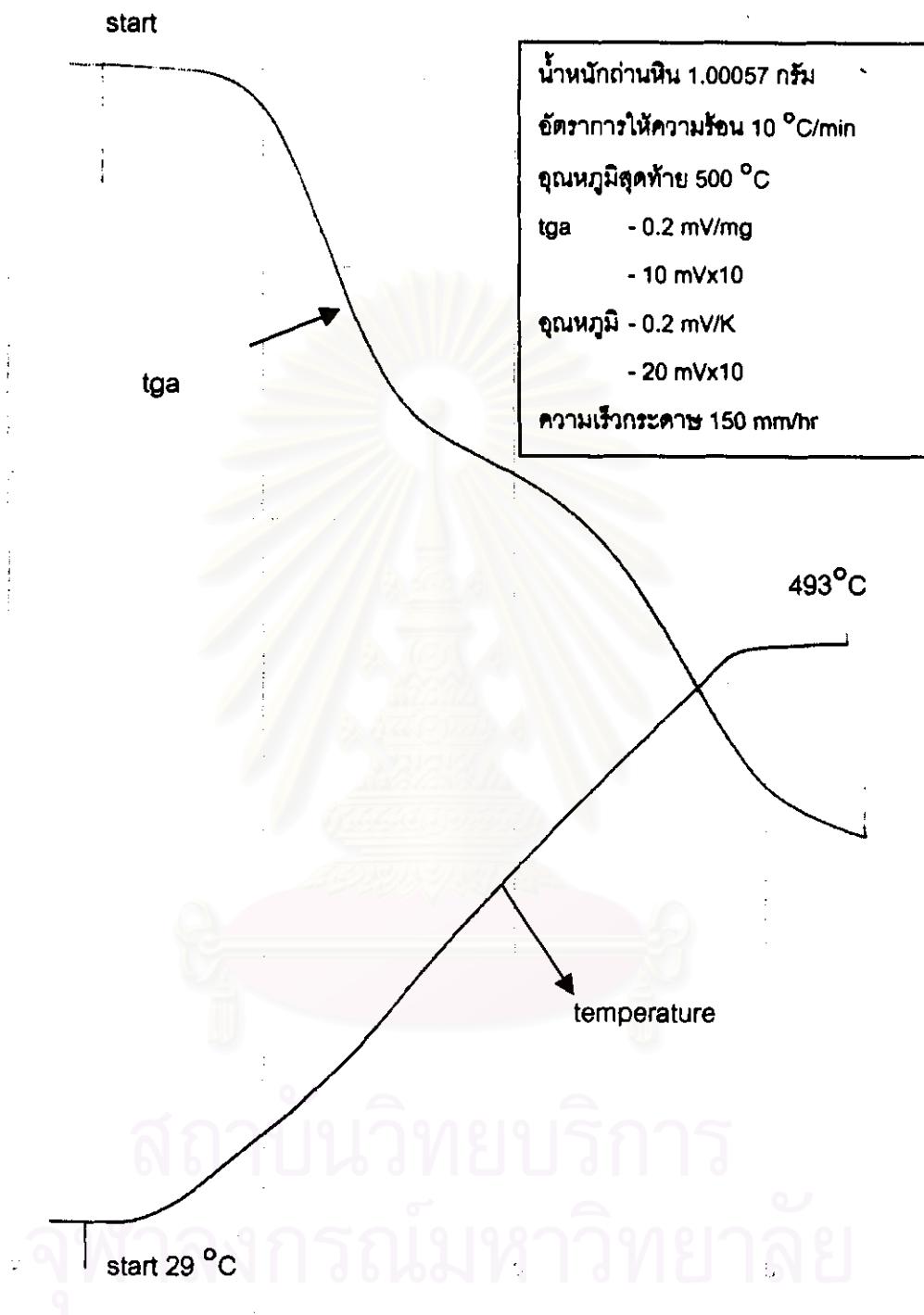
ค.1 ตัวอย่างเทอร์โมแกรมเมื่อไข่ไก่สีในบรรจุภัณฑ์ในตู้รีเซน

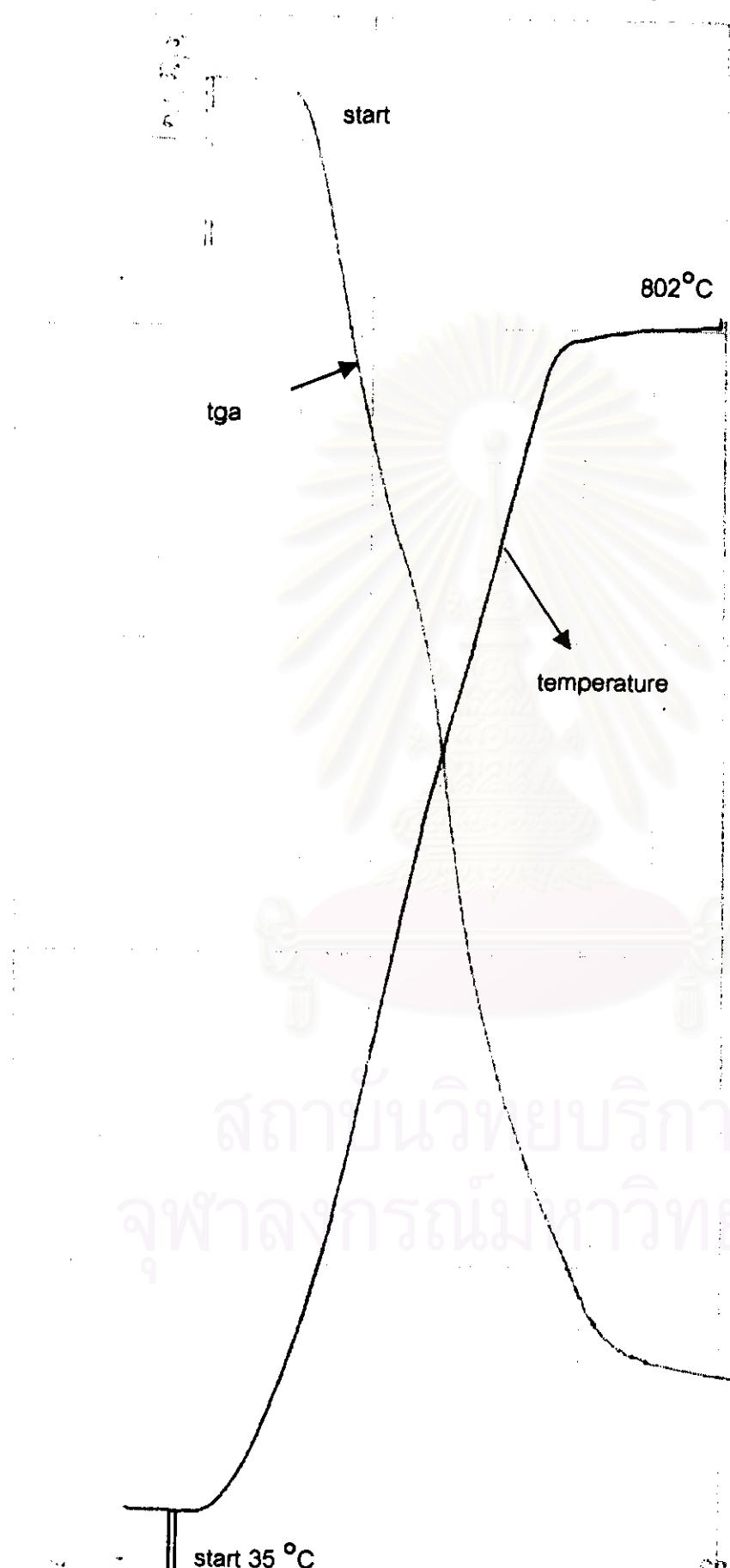




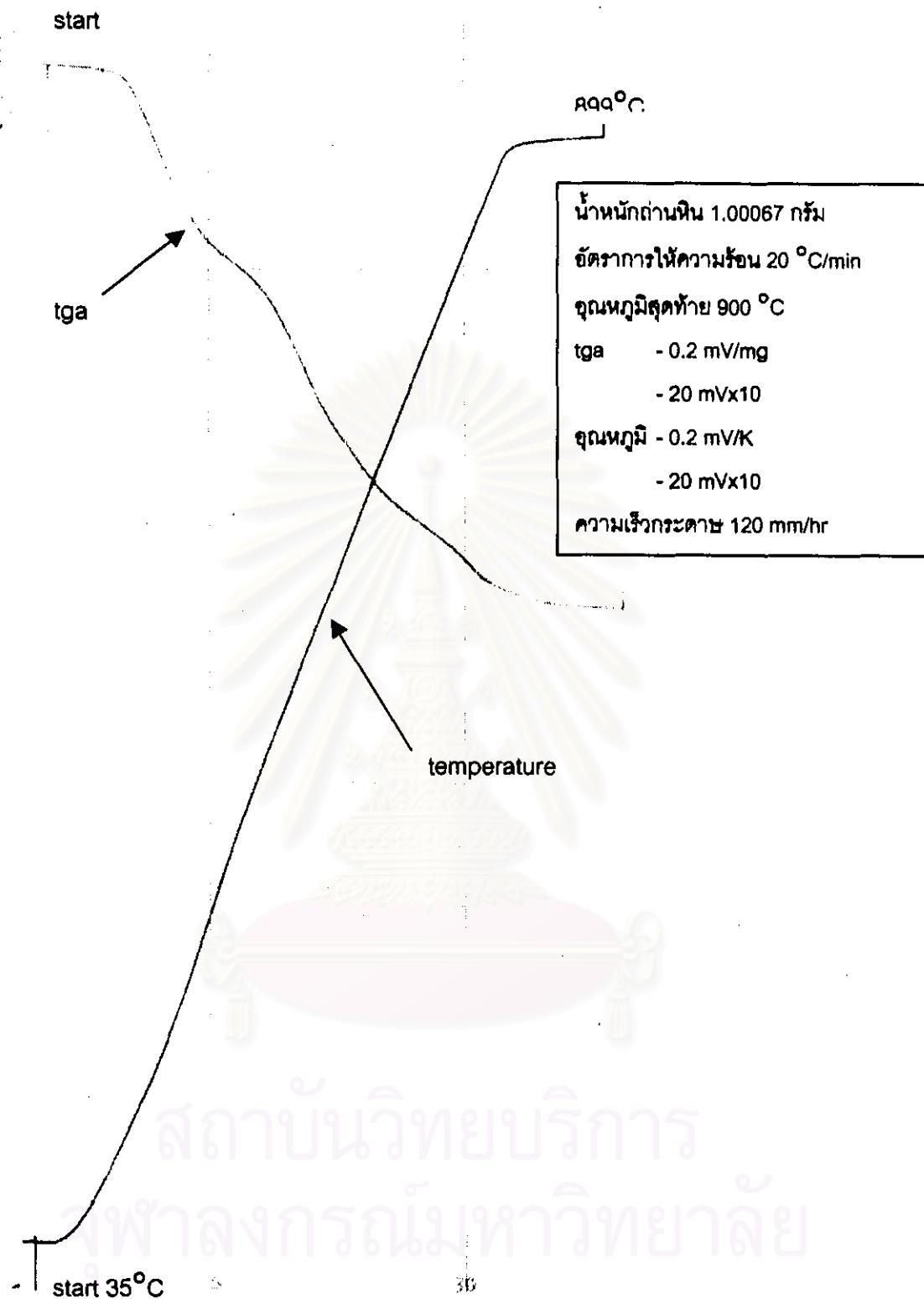


ค.2 ตัวอย่างเทอร์โมแกรมเมื่อไฟฟ้าโลหะในบรรจุภัณฑ์โดยรวม





น้ำหนักต่านิ่น 1.00046 กรัม
อัตราการให้ความร้อน $40\text{ }^{\circ}\text{C}/\text{min}$
อุณหภูมิสุดท้าย $800\text{ }^{\circ}\text{C}$
tga - 0.2 mV/mg
 - 10 mVx10
อุณหภูมิ - 0.2 mV/K
 - 20 mVx10
ความเร็วระดับ 150 mm/hr



ค.3 การวิเคราะห์เทอร์โมแกรม

1. จาก TG-curve และ temperature-curve นำมาคำนวนหน้า่นักที่สูญเสียไปและอุณหภูมิที่เพิ่มขึ้น ต่อระยะเวลา 1 ช่องของเทอร์โมแกรม (ตามแกน Y)
2. จากค่าความเร็วของกราด (หน่วย mm/hr) นำมาคำนวนหาเวลาที่ใช้ไป ต่อ 1 ช่องของเทอร์โมแกรม (ตามแกน X)
3. นำตัวอย่างเทอร์โมแกรมมาสแกนเข้าเครื่องคอมพิวเตอร์ด้วยเครื่องสแกนเนอร์
4. จัดรูปที่สแกนได้โดยใช้โปรแกรมสำหรับจัดกราฟภาพ เช่น Photo shop, Photo editor หรือ Corel draw เป็นต้น
5. เทียบสัดส่วนระยะเวลา 1 ช่องที่วัดได้จริงจากเทอร์โมแกรม และระยะเวลา 1 ช่องที่อ่านได้จากรูป ทำได้โดยเลื่อนมาสู่ปัจจุบันของจุดที่ต้องการและอ่านพิกัด แล้วหาผลต่างของสองจุดนั้น
6. อ่านพิกัดของ TG-curve และ temperature-curve และเทียบสัดส่วนระยะเวลาเพื่อคำนวนหน้า่นักที่สูญเสียไปและอุณหภูมิแตกต่างๆ ที่เกิดรึนจริง
7. จากเส้นตรงสัมผัสเส้นโครง TG-curve คำนวนความชันของเส้นตรงที่สัมผัสถะลุจุดของเส้นโครง โดยนำเศษมาเทียบสัดส่วนระยะเวลาเพื่อหาผลต่างของหน้า่นักที่สูญเสียไป (dm) และ ส่วนมาเทียบสัดส่วนระยะเวลาเพื่อหาผลต่างของเวลา (dt)
8. สร้างกราฟความสัมพันธ์ระหว่างหน้า่นักที่สูญเสียไป และ อัตราการสูญเสียน้ำหนัก (dm/dt) เทียบกับอุณหภูมิ
9. อ่านอุณหภูมิ ณ จุดยอดของกราฟอัตราการสูญเสียน้ำหนัก อุณหภูมิดังกล่าวคือ T_{max}

หมายเหตุ ความถูกต้องของการคำนวนขึ้นอยู่กับความละเอียดและความถูกต้องในการอ่านพิกัด

**สถาบันวิทยบริการ
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย**

ค.4 ตัวอย่างค่าอัตราการสูญเสียน้ำหนักต่อเวลา (dm/dt) และอุณหภูมิที่ได้จากการวิเคราะห์เทอร์โมแกรม

ตัวอย่าง: เทอร์โมแกรมที่ได้จากไฟโรแลริสท์ 600 ของเซลล์เต็บส อัตราการให้ความร้อน 40 องศาเซลเซียสต่อนาที ในบรรยายกาศในตู้เรือน

อุณหภูมิ ($^{\circ}\text{C}$)	dm/dt (mg/s)	อุณหภูมิ ($^{\circ}\text{C}$)	dm/dt (mg/s)
31.0	0.00	460.4	0.68
31.5	0.01	489.9	0.58
40.2	0.02	513.4	0.53
66.1	0.09	534.2	0.39
95.6	0.32	553.1	0.32
124.2	0.49	571.5	0.25
168.4	0.58	579.4	0.14
194.3	0.49	589.5	0.11
225.2	0.47	592.3	0.07
256.8	0.35	595.0	0.05
287.0	0.30	597.3	0.03
327.1	0.31	598.7	0.02
366.3	0.40	599.6	0.02
402.3	0.57	600.6	0.00
433.2	0.74		

สถาบันวิทยบริการ
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

ประวัติผู้เขียน

นายอัตราชัย ชนเครุจิ เกิดวันที่ 23 เมษายน 2517 จังหวัดอ่างทอง สำเร็จการศึกษาปริญญาตรีวิทยาศาสตรบัณฑิต สาขาเคมีวิศวกรรม (เทคโนโลยีทางเชื้อเพลิง) ภาควิชาเคมีเทคนิคคณะวิทยาศาสตร์ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย ในปีการศึกษา 2538 และเข้าศึกษาต่อในหลักสูตรวิทยาศาสตรมหาบัณฑิต ที่จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย ในปีการศึกษา 2539



สถาบันวิทยบริการ
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย