

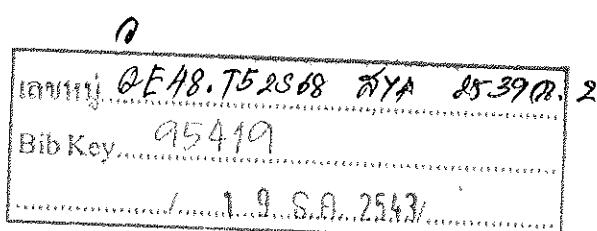


การศึกษาโครงสร้างทางธรณีวิทยาเชิงภูมิภาคในจังหวัดสตูลและจังหวัดสงขลา
ด้วยวิธีธรณีฟิสิกส์

A Regional Study of Geological Structure in Changwat Satun and Changwat Songkhla
with Geophysical Method

สุรศักดิ์ แก้วอ่อน

Surasak Kaew-on



วิทยานิพนธ์วิทยาศาสตร์ธรรมชาติสาขาวิชาฟิสิกส์

มหาวิทยาลัยสงขลานครินทร์

Master of Science Thesis in Physics

Prince of Songkla University

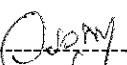
2539

ชื่อวิทยานิพนธ์ การศึกษาโครงสร้างทางชลวิทยาเชิงภูมิภาคในจังหวัดสตูลและ
จังหวัดสงขลา ตัวย่อชื่อรหัสไฟล์สิกส์

ผู้เขียน นายสุรศักดิ์ แก้วอ่อน
สาขาวิชา พลีสิกส์

คณะกรรมการที่ปรึกษา

คณะกรรมการสอน

 ประธานกรรมการ
(ผู้ช่วยศาสตราจารย์ ดร. วรรุติ โลภะวิจารณ์)

 กรรมการ
(รองศาสตราจารย์ ชงชัย พึงรัตน์)

 กรรมการ
(ผู้ช่วยศาสตราจารย์ ดร. ชวัช ชิตตระกาน)

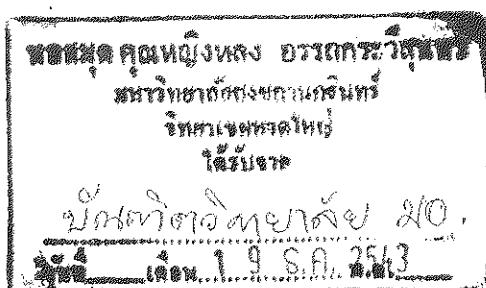
 ประธานกรรมการ
(ผู้ช่วยศาสตราจารย์ ดร. วรรุติ โลภะวิจารณ์)

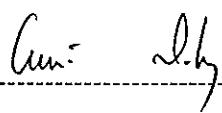
 กรรมการ
(รองศาสตราจารย์ ชงชัย พึงรัตน์)

 กรรมการ
(ผู้ช่วยศาสตราจารย์ ดร. กิตติชัย วัฒนานิกร)

 กรรมการ
(ผู้ช่วยศาสตราจารย์ ดร. สุรพัฒน์ อารีย์อุ่น)

บันทึกวิทยาลัย มหาวิทยาลัยสงขลานครินทร์ อนุมัติให้นับวิทยานิพนธ์ชุดบันทึก
นี้เป็นส่วนหนึ่งของการศึกษา ตามหลักสูตรวิทยาศาสตรมหาบัณฑิต สาขาวิชาพลีสิกส์




(ดร. ไ华ตัน สงวนไทร)
คอมบคีบันทึกวิทยาลัย

ชื่อวิทยานิพนธ์	การศึกษาโครงสร้างทางธรณีวิทยาเชิงภูมิภาค ในจังหวัดสตูลและจังหวัดสงขลา ค่าวิธีธรณีฟิสิกส์
ผู้เขียน	นายสุรศักดิ์ แก้วอ่อน
สาขาวิชา	ฟิสิกส์
ปีการศึกษา	2538

บทคัดย่อ

ได้ทำการศึกษาโครงสร้างทางธรณีวิทยาเชิงภูมิภาคในพื้นที่จังหวัดสตูลและจังหวัดสงขลาโดยวิธีการวัดค่าความถ่วงของโลก การวิเคราะห์ค่าสนามแม่เหล็กโลกและความเบี้นกันมัณฑสภาพรังสีที่ได้จากการบินสำรวจในพื้นที่ของอำเภอหาดใหญ่ อำเภอสะเดา อำเภอรัตนภูมิ อำเภอควนเนียง กิ่งอำเภอบางคล้าและกิ่งอำเภอคลองหอยโ่ง จังหวัดสงขลา และพื้นที่ทั้งหมดของจังหวัดสตูล ประกอบด้วยอำเภอเมืองสตูล อำเภอควนกาหลง อำเภอตะจุ อำเภอควนโคน อำเภอท่าแพ และอำเภอทุ่งหว้า(ไม่รวมหมู่บ้านนอกชายฝั่ง) หรือระหว่างละตitud 6°30' N - 7°15' N และลองจิจูด 99°45' E - 100°30' E โดยมีวัตถุประสงค์เพื่อกำหนดขอบเขตของลักษณะโครงสร้างทางธรณีวิทยาเชิงภูมิภาคในพื้นที่ศึกษา

ผลจากการศึกษาพบว่าค่าผิดปกติด้านความถ่วงนีค่าต่ำ มีแนวประมาณ N15W และ N-S ในบริเวณที่เป็นเทือกเขาแกรนิตตอนกลางของพื้นที่และค่าผิดปกติด้านความถ่วงจะมีค่าสูงขึ้นอย่างต่อเนื่องในบริเวณที่ปักกลุ่มด้วยหินตะกอนทึ่งทางด้านตะวันออกและด้านตะวันตกของแนวเทือกเขาแกรนิต ผลจากการวิเคราะห์ภารตัดขวางด้านความถ่วง สนามแม่เหล็กโลกที่ได้จากการบินสำรวจด้วยโปรแกรม GMM พบว่าหินแกรนิต (2620 kg/m^3) วงอยู่บนหินฐาน ซึ่งกำหนดค่าเป็นหินที่อยู่ในชั้นเปลือกโลก (2800 kg/m^3) แต่มีค่าสภาพรับไว้ได้ทางแม่เหล็กน้อยกว่าหินแกรนิต โดยหินแกรนิตจะมีความหนามากที่สุดในบริเวณแนวเทือกเขาหินแกรนิตซึ่งมีรากลึกประมาณ 15 กิโลเมตร โดยความหนาของหินแกรนิตจะลดลงในบริเวณที่ปักกลุ่มด้วยหินตะกอนทึ่งทางด้านตะวันออกและด้านตะวันตกของเทือกเขาหินแกรนิต และหินแกรนิตสามารถจำแนกเป็น 2 ชุด โดยหันส่องชุดมีความหนาแน่นเท่ากันแต่ชุดที่วางแผนตัวอยู่ด้านบนจะมีค่าสภาพรับไว้ได้ทางแม่เหล็กสูงกว่าชุดที่วางแผนตัวอยู่ด้านล่าง

นอกจากนี้ยังพบว่าขอบเขตในแนวระนาบของหินแกรนิตยังสามารถกำหนดได้ชัดเจนจากค่าผิดปกติที่มีค่าสูงของกัมมันตสภาพรังสี K,eU และ eTh

Thesis Title	A Regional Study of Geological Structure in Changwat Satun and Changwat Songkhla with Geophysical Method
Author	Mr.Surasak Kaew-on
Major Program	Physics
Academic Year	1995

Abstract

Regional gravity was measured and the gravity map, aero-magnetic map and aero-radioactivity map were analyzed in an area covering Changwat Satun and Changwat Songkhla,i.e. between latitudes $6^{\circ}30'N$ - $7^{\circ}15'N$ and longitudes $99^{\circ}45'E$ - $100^{\circ}30'E$. The objective of this study was to determine the geological structures of the area.

The results showed that minimum Bouguer anomaly approximately N15W and N-S trendings was observed above granitic ranges in central part of the study area. The Bouguer anomalies gradually increase on the west and on the east of the study area. The regional geological evidence obtained from the present gravity and magnetic modelling with the GMM program shows that the granite(2620 kg/m^3) is underlain by a crustal rock of greater density (2800 kg/m^3) but lower in susceptibility. Moreover, granite comprises two parts. Both of them have the same density. The upper part is higher susceptibility than the lower one. The granite is very thick along the granitic ranges (maximum depth about 15 km.) and gradually thin on the east and the west .The aero-radioactivity anomalies are very good for delineate of horizontal boundary of granitic outcrops in the study area.

กิตติกรรมประกาศ

การศึกษาในครั้งนี้สำเร็จได้ด้วยความช่วยเหลือและได้รับความอนุเคราะห์จากหลายๆ ฝ่าย จึงขอขอบคุณหน่วยงานต่างๆ ดังต่อไปนี้ คือ โรงเรียนอุดมวิทยาณ อำเภอถนน จังหวัด พัทลุง สำนักงานสามัญศึกษาจังหวัดพัทลุง ที่อนุญาตให้ถอดศึกษาต่อ กรมสามัญศึกษา กระทรวงศึกษาธิการที่สนับสนุนด้านทุนการศึกษา บัดดีวิทยาลัยและภาควิชาฟิสิกส์ คณะวิทยาศาสตร์ มหาวิทยาลัยสงขลานครินทร์ ซึ่งสนับสนุนด้านทุนวิจัย ภาควิชาวิศวกรรมเหมืองแร่และโลหะวิทยา คณะวิศวกรรมศาสตร์ มหาวิทยาลัยสงขลานครินทร์ สำหรับการใช้เครื่องมือศึกษา ตัวอย่าง กรมทรัพยากรธรรมชาติสำหรับข้อมูลการบินสำรวจธรณีฟิสิกส์ทางอากาศและให้การอบรม การใช้โปรแกรมจีโอลอฟท์ และสถาบัน IPPS มหาวิทยาลัย Uppsala ประเทศสวีเดนสำหรับ เครื่องมือวิจัย

ขอขอบคุณ พศ.ดร.วรุษฐิ โลหะวิจารณ์ พศ.ดร.ชวัช ชิตตระการ รศ.นงชัย พิ่งรักนี อาจารย์ไตรภพ ผ่องสุวรรณ ครุสมัย วิชชุวัลย์ชัย ครุเทพลัม พรหมพัฒน์ คุณเคชา ปัตรวรรณ คุณสุวิทย์ เพชรหัวยลลิก คุณเทิดทูน ทองเจิม สำหรับคำแนะนำทางวิชาการ งานสนามและงานในห้องปฏิบัติการ

ขอทราบขอบพระคุณท่านพ่อ ท่านแม่ ขอบคุณที่และน้องๆ ครอบครัว "แก้วอ่อน" ทุกท่านรวมทั้งคุณสายใจ จينا ตลอดจนคณะครุ-อาจารย์โรงเรียนอุดมวิทยาณ ที่เคยเป็นกำลังใจให้ตลอดมา

สรศักดิ์ แก้วอ่อน

สารบัญ

	หน้า
บทคัดย่อ	(3)
Abstract	(4)
กิตติกรรมประกาศ	(5)
สารบัญ	(6)
รายการตาราง	(7)
รายการภาพประกอบ	(8)
บทที่	
1. บทนำ	1
บทนำด้านเรื่อง	2
การตรวจเอกสาร	6
วัตถุประสงค์	24
2. วิธีการวิจัย	25
วัสดุ	25
อุปกรณ์	26
วิธีดำเนินการ	35
3. ผลและการอภิปรายผล	58
4. บทวิจารณ์และสรุป	112
บรรณานุกรม	117
ภาคผนวก	123
ประวัติผู้เขียน	189

รายการตาราง

ตาราง	หน้า
1. ตัวอย่างตารางบันทึกข้อมูลความต่างและความสูงในภาคสนาม	37
2. ตัวอย่างการปรับแก้ค่าคริฟท์ของความสูง	43
3. ตัวอย่างการปรับแก้ค่าคริฟท์ของความถ่วง	45
4. ค่าปรับแก้ภูมิประเทศของแผนภูมิແນມອ່	50
5. ค่าความหนาแน่นแลดีลี่ของหินตัวอย่างในพื้นที่ศึกษา	60
6. ค่าสภาพรับไว้ได้ทางแม่เหล็กของหินตัวอย่างในพื้นที่ศึกษา	74
7. ค่าสภาพรับไว้ได้ทางแม่เหล็กและค่าความหนาแน่นแลดีลี่ ที่ได้ปรับปรุงและนำไปใช้ในการสร้างแบบจำลอง	78
8. ปริมาณความเข้มข้นของ โพแทสเซียม ยูเรเนียมสมมูลและ ทอเรียมสมมูล ในหินแกรนิต ยุคไทรแอสซิก	103
9. ปริมาณความเข้มข้นของ โพแทสเซียม ยูเรเนียมสมมูลและ ทอเรียมสมมูล ในหินทราย ยุคไทรแอสซิก	104
10. ปริมาณความเข้มข้นของ โพแทสเซียม ยูเรเนียมสมมูลและ ทอเรียมสมมูล ในหินดินดาน ยุคการบ่อน้ำฟอรัส	105
11. ปริมาณความเข้มข้นของ โพแทสเซียม ยูเรเนียมสมมูลและ ทอเรียมสมมูล ในหินปูน ยุคօր์โควิชีน	106
12. ปริมาณความเข้มข้นของ โพแทสเซียม ยูเรเนียมสมมูลและ ทอเรียมสมมูล ในหินปูน ยุคເຫຼວ້ມຍິນ	107

รายการภาพประกอบ

ภาพประกอบ	หน้า
1. ตำแหน่งของพื้นที่ศึกษา	3
2. ลักษณะภูมิประเทศของพื้นที่ศึกษา	5
3. แผ่นอนุทวีปของເອົ້າຂະວັນອອກເລື່ອງໄຕ	7
4. ภาพสมุดไทย	9
5. แนวทิศแกนติของประเทศไทย	10
6. แผนที่ชุมชนวิทยาของพื้นที่ศึกษา	15
7. แผนที่โครงสร้างทางธารสิ่งของพื้นที่ศึกษา	19
8. ตำแหน่งแหล่งแร่ต่างๆ ในพื้นที่ศึกษา	20
9. แกรเวิติมิเตอร์แบบลากอสท์และรอนเบิร์ก รุ่น G-565	27
10. ภาคตัดขวางแสดงเก้าโครงของแกรเวิติมิเตอร์แบบลากอสท์และรอนเบิร์ก	27
11. หลักการทำงานของแกรเวิติมิเตอร์แบบลากอสท์และรอนเบิร์ก	28
12. เครื่องมืออ่านเพิกัดทางภูมิศาสตร์(GPS) รุ่น Basic Pathfinder	29
13. มาตรระดับความสูงชนิดความคัน รุ่น MDM-5	30
14. แคปปามิเตอร์ รุ่น KT-5	31
15. เครื่องชั่งอิเล็กทรอนิกส์ รุ่น BB 3000	32
16. เก้าโครงหัววัดเยอนามเนียมบริสุทธิ์สูง(HPGe)	33
17. ตำแหน่งของจุดวัดค่าความถ่วงและความสูง	36
18. ตัวอย่างของระบบของการวัดค่าความถ่วงและความสูง	38
19. หน้าปัดแกปามิเตอร์ รุ่น KT-5	39
20. การจัดอุปกรณ์วัดค่าความหนาแน่นของพินตัวอย่าง	41
21. การปรับแก้กฎเกณฑ์จุดวัด	48
22. ลักษณะภูมิประเทศที่มีผลต่อค่าความถ่วง	49
23. แผนภูมิแยกเมือง	50
24. องค์ประกอบของสนามแม่เหล็กโลก	53

รายการภาพประกอบ(ต่อ)

ภาพประกอบ	หน้า
25. การต่ออุปกรณ์เพื่อวิเคราะห์ปริมาณกัมมันตภาพรังสี	56
26. ตำแหน่งเก็บพินตัวอย่างของพื้นที่ศึกษา	59
27. ความหนาแน่นของพินตัวอย่างของพื้นที่ศึกษา	62
28. การกระจายค่าความหนาแน่นของพินตัวอย่างของพื้นที่ศึกษา	63
29. การกระจายค่าความหนาแน่นของตัวอย่างกินแกรนิต เปรียบเทียบกับ พินตะกอนของพื้นที่ศึกษา	64
30. แผนที่ก่อนทัวร์ค่าผิดปกติบัญเกอร์สัมบูรณ์ของพื้นที่ศึกษา ในหน่วย g/m ²	66
31. ก่อนทัวร์ค่าผิดปกติบัญเกอร์สัมบูรณ์ในหน่วย g/m ² ช้อนทับบน แผนที่ธารน้ำทิวทายของพื้นที่ศึกษา	67
32. ก่อนทัวร์ค่าผิดปกติบัญเกอร์สัมบูรณ์ในหน่วย g/m ² ช้อนทับบน แผนที่ความหนาแน่นของพินตัวอย่างของพื้นที่ศึกษา	68
33. ก่อนทัวร์ค่าผิดปกติบัญเกอร์สัมบูรณ์ในหน่วย g/m ² ช้อนทับบน แผนที่ธารน้ำทิวทายโครงสร้างของพื้นที่ศึกษา	69
34. แผนที่ก่อนทัวร์ค่าผิดปกติของสนามแม่เหล็กโลกรวม (Survey B&C) ของพื้นที่ศึกษา ในหน่วย nT	72
35. ก่อนทัวร์ค่าผิดปกติของสนามแม่เหล็กโลกรวม(Survey B&C) ในหน่วย nT ช้อนทับบนแผนที่ธารน้ำทิวทายของพื้นที่ศึกษา	73
36. ค่าสภาพรับไว้ได้ทางแม่เหล็กของพินตัวอย่างในพื้นที่ศึกษา	75
37. การศึกษาแรงโน้มถ่วงเชิงภูมิภาคในประเทศไทยมีและอินเดีย	77
38. ภาคตัดขวางทางธารน้ำทิวทายในแนว DE	80
39. ภาคตัดขวงทางธารน้ำทิวทายในแนว BC	80
40. แบบจำลอง " โครงสร้างทางธารน้ำทิวทาย " ในแนว D1_E1	82
41. แบบจำลอง " โครงสร้างทางธารน้ำทิวทาย " ในแนว D2_E2	84
42. แบบจำลอง " โครงสร้างทางธารน้ำทิวทาย " ในแนว D3_E3	86

รายการภาพประกอบ(ต่อ)

ภาพประกอบ	หน้า
43. แบบจำลอง " โครงสร้างทางธรณีวิทยา " ในแนว D4_E4	88
44. แบบจำลอง " โครงสร้างทางธรณีวิทยา " ในแนว D5_E5	90
45. แบบจำลอง " โครงสร้างทางธรณีวิทยา " ในแนว D6_E6	92
46. แบบจำลอง " โครงสร้างทางธรณีวิทยา " ในแนว BC	94
47. กองหัวร์ความลึกของเกรนนิตตอนบน ในหน่วยเมตร ซ้อนทับบน แผนที่ธรณีวิทยาโครงสร้างของพื้นที่ศึกษา	96
48. กองหัวร์ความลึกของเกรนนิตตอนล่าง ในหน่วยเมตร ซ้อนทับบน แผนที่ธรณีวิทยาโครงสร้างของพื้นที่ศึกษา	97
49. กองหัวร์โพแทสเซียม (K) ในหน่วยร้อยละ ซ้อนทับบน แผนที่ธรณีวิทยาของพื้นที่ศึกษา	100
50. กองหัวร์บูเรโน่ยมสมมูล (eU) ในหน่วย ppm ซ้อนทับบน แผนที่ธรณีวิทยาของพื้นที่ศึกษา	101
51. กองหัวร์ thoเรียนสมมูล (eTh) ในหน่วย ppm ซ้อนทับบน แผนที่ธรณีวิทยาของพื้นที่ศึกษา	102
52. ค่าความเข้มข้นของ K ในพินตัวอย่างที่ได้จากการวิเคราะห์ ด้วยสเปกโตรมิเตอร์รังสีแกมมา	108
53. ค่าความเข้มข้นของ eU ในพินตัวอย่างที่ได้จากการวิเคราะห์ ด้วยสเปกโตรมิเตอร์รังสีแกมมา	109
54. ค่าความเข้มข้นของ eTh ในพินตัวอย่างที่ได้จากการวิเคราะห์ ด้วยสเปกโตรมิเตอร์รังสีแกมมา	110
55. แผนภูมิเบรเยบเพียบค่าความเข้มข้นของ K ,eU และ eTh ในพินตัวอย่าง ที่ได้จากการวิเคราะห์ด้วยสเปกโตรมิเตอร์รังสีแกมมา	111

บทที่ 1

บทนำ

ธรณีวิทยา (geology) คือ วิทยาศาสตร์ที่เกี่ยวข้องกับโลกที่เราอาศัยอยู่ซึ่งว่าด้วย หิน และกระบวนการต่างๆ ทางธรรมชาติ ซึ่งเกิดขึ้นบนศิวโลกและภายนอกในโลกทำให้เกิดการเปลี่ยนแปลง สัมฐานของแผ่นดิน โครงสร้างและปรากฏการณ์ธรรมชาติต่างๆ และภายนอกเป็นปัญหาทำให้นัก วิทยาศาสตร์และผู้สนใจธรรมชาติเกิดความพยายามที่จะศึกษาถึงกระบวนการเปลี่ยนแปลงต่างๆ ที่เกิดขึ้นตลอดเวลา ไม่ว่าจะเป็นการเกิดขึ้นเป็นการช้าๆ เช่น ภูเขา อุทกภัย แผ่นดินไหว และภูเขาไฟระเบิด และการเกิดขึ้นที่ต้องใช้ระยะเวลาอันยาวนานเป็นหลาย ๆ ล้านปี เช่น การ เกิดหินอัคนีแทรกซ้อน หินตะกอน หินแปร และการเกิดภูเขา จากการเปลี่ยนแปลงดังกล่าวทำให้ นักธรณีวิทยาพยายามที่จะศึกษาส่วนประกอบของหินเปลือกโลกเพื่อที่จะเข้าใจธรรมชาติของ โลกมากยิ่งขึ้น

การสำรวจธรณีฟิสิกส์ (geophysical exploration) จัดเป็นวิทยาศาสตร์ประยุกต์แขนงหนึ่ง ซึ่งรวมความรู้ด้านฐานของวิชาฟิสิกส์และธรณีวิทยาประกอบเข้าด้วยกันเพื่อใช้เป็นสื่อในการ ศึกษาและสามารถตรวจสอบวัตถุที่อยู่ใต้ดิน เช่น สภาพธรณีโครงสร้าง สินแร่ ตลอดจนสมบัติของ หินฐานราก การสำรวจทางธรณีฟิสิกส์ประกอบด้วยการวัดปริมาณอันเนื่องมาจากสมบัติทาง ฟิสิกส์ได้แก่ ความถ่วง แม่เหล็กที่สำรวจ โดยอาศัยความแตกต่างกันในคุณสมบัติทางฟิสิกส์ของหินและแร่ ได้แก่ ความยืดหยุ่น (elasticity) ความหนาแน่น (density) สภาพ ความเป็นแม่เหล็ก (magnetization) ถักยณะทางไฟฟ้า (electrical characteristic) ระดับ กัมมันตภาพรังสี (radioactivity levels)

การศึกษาโครงสร้างธรณีวิทยา (geologic structures) ระดับได้ศึกษาความสามารถใช้การสำรวจ ธรณีฟิสิกส์ดำเนินคดและทางแยกต่างๆ ที่มีค่าทางเศรษฐกิจรวมทั้งแหล่งปิโตรเลียมและแก๊ส ธรรมชาติตลอดจนสามารถคาดการณ์เกี่ยวกับรอยเลื่อนที่ยังเคลื่อนไหวได้ ซึ่งการเข้าใจโครงสร้าง ธรณีวิทยา จะเป็นประโยชน์ต่อธุรกิจทางประมงและภาคอุตสาหกรรม ทั้งภาครัฐและเอกชน ที่ต้องการ พัฒนา วิศวกรรมและการวางแผนเกี่ยวกับสิ่งแวดล้อม

สำหรับการศึกษาโครงการสร้างสรรค์วิทยาเชิงภูมิภาคของจังหวัดสตูลและจังหวัดสงขลาโดยอาศัยการเปลี่ยนแปลงของสถานโน้มถ่วงของโลก การเปลี่ยนแปลงความเข้มของแม่น้ำเล็กๆ โลก และการเปลี่ยนแปลงกันยันตัวพารังสี เพื่อขอเชิญลักษณะโครงการสร้างสรรค์วิทยาของพื้นที่ศึกษาขึ้นจะเป็นประโยชน์ต่อการศึกษาค้นคว้าด้านธุรกิจวิทยาต่อไป

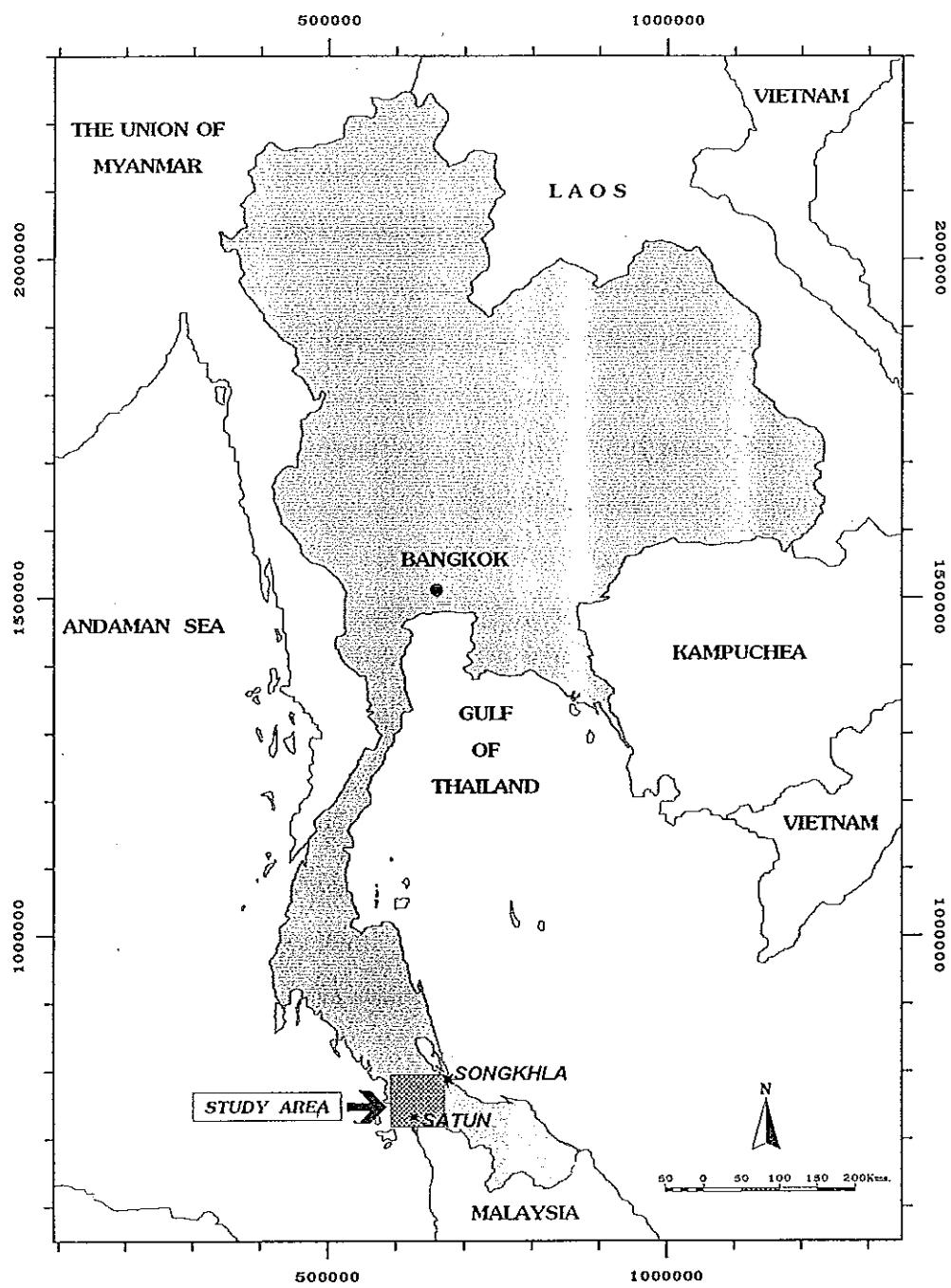
บทนำคําต้นเรื่อง

สตูลและสงขลาเป็นจังหวัดที่อยู่ทางภาคใต้ตอนล่างของประเทศไทยโดยจังหวัดสตูลอยู่ทางฝั่งตะวันตกด้านทะเบียนคำนับ มีพื้นที่ประมาณ 2,700 ตารางกิโลเมตร มีอาณาเขตด้านเหนือจรดกับจังหวัดตรังและพัทลุง ด้านใต้จรดประเทศมาเลเซียและทะเบียนคำนับ ด้านตะวันออกจรดจังหวัดสงขลา และด้านตะวันตกจรดทะเบียนคำนับ ส่วนจังหวัดสงขลาจะอยู่ทางฝั่งตะวันออกติดทะเลทางด้านอ่าวไทย มีพื้นที่ประมาณ 7,500 ตารางกิโลเมตร มีอาณาเขตด้านเหนือจรดกับจังหวัดครรภ์รัตนราชและจังหวัดพัทลุง ด้านใต้จรดจังหวัดยะลา,ปัตตานีและนาเกลเซีย ด้านตะวันตกจรดกับจังหวัดพัทลุงและสตูล ซึ่งทั้ง 2 จังหวัดกำลังได้รับการพัฒนาในหลายด้าน เช่น ด้านเกษตรกรรม อุตสาหกรรม การท่องเที่ยว และโครงการก่อสร้างต่างๆ เช่น โครงการพัฒนาแม่น้ำเด่น เนื้อ โครงการนิกมอุตสาหกรรม โครงการสร้างท่าเรือน้ำลึก โครงการบุคคลอุดหนุนท่องเที่ยวและศึกษา ที่จะเป็นจุดเด่นต่อไปซึ่งจะช่วยให้ด้านตะวันออก ซึ่งการที่จะพัฒนาสิ่งเหล่านี้เป็นขั้นมาจำเป็นต้องมีการวางแผนที่ดี เพื่อผลที่จะเกิดขึ้นมาในอนาคต

ข้อมูลด้านธุรกิจวิทยาจึงเป็นข้อมูลเบื้องต้นที่จะตอบสนองการพัฒนาเหล่านี้ได้อย่างเป็นประโยชน์ในการพิจารณาวางแผน กำหนดนโยบายในการพัฒนาอย่างสอดคล้องและได้ผลเต็มที่

พื้นที่ศึกษาประกอบไปด้วยพื้นที่ทุกอําเภอของจังหวัดสตูล(ไม่รวมหมู่เกาะนอกชายฝั่ง)ซึ่งประกอบไปด้วยอําเภอความกว้าง อําเภอละจุ อําเภอควนโภค อําเภอท่าแพ อําเภอทุ่งหน้าและอําเภอเมืองสตูล และพื้นที่ทางด้านตะวันตกของจังหวัดสงขลาซึ่งประกอบด้วยอําเภอหาดใหญ่ อําเภอสะเดา อําเภอรัตภูมิ อําเภอควนเนียง กิ่งอําเภอบангคล้าและกิ่งอําเภอคลองหอยโ่ง หรือระหว่างละติจูด $6^{\circ}30'N - 7^{\circ}15' N$ และลองจิจูด $99^{\circ}45'E - 100^{\circ}30'E$ ครอบคลุมเนื้อที่ประมาณ 5,600 ตารางกิโลเมตร (ภาพประกอบ 1)

ภาพประกอบ 1 ตำแหน่งของพื้นที่ศึกษา

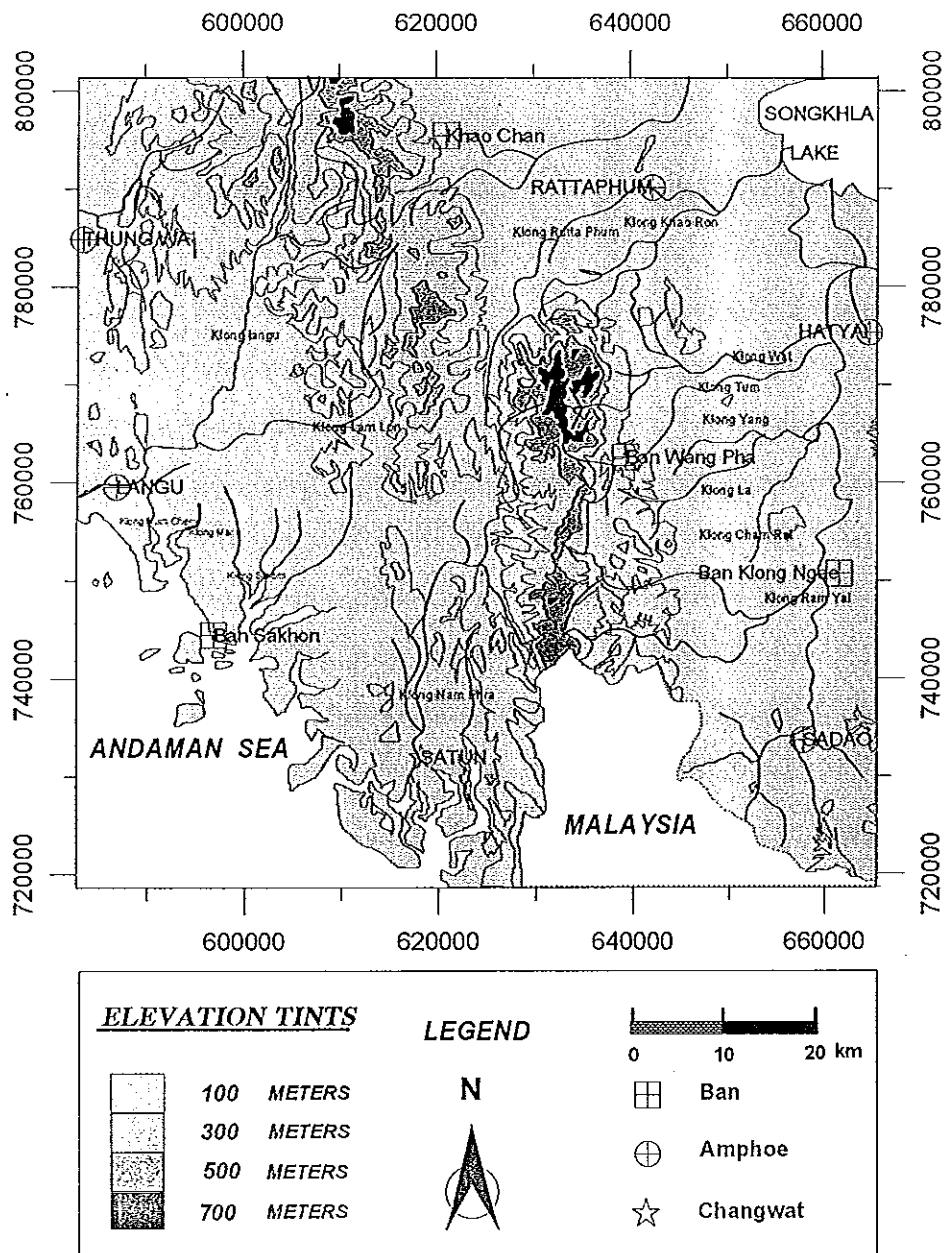


ลักษณะภูมิประเทศของพื้นที่ศึกษาแบ่งออกเป็น 2 ส่วนคือกัน กือ ส่วนที่เป็นภูเขาสูง และเนินเขา กับส่วนที่เป็นที่ราบหุบเขา ที่ราบและที่ราบชายฝั่งทะเล

ส่วนที่เป็นภูเขาสูงและเนินเขา ได้แก่ บริเวณที่เป็นภูเขาสูงและเทือกเขาต่อเนื่องกันไปเป็นแนวครอบคลุมพื้นที่สำรวจประมาณ 60 % ครอบคลุมเนื้อที่ประมาณ 3,400 ตารางกิโลเมตร พืบอยู่กลางพื้นที่ศึกษานี้ยอดเขาสูงที่สุดประมาณ 780 เมตร ซึ่งประกอบด้วยเทือกเขาแกรนิต 2 เทือกใหญ่ๆ กือ เทือกเขาเก้า เขาโคนงาช้าง เขาวังไฟ (เขตจังหวัดสตูล-สงขลา) วงศ์ตัวเป็นแนว ยาวในแนวเหนือ-ใต้ โดยด้านหนึ่งของเทือกเขาริมตั้งแต่ตอนใต้ของอำเภอรัตนภูมิ ผ่านเขตอำเภอหาดใหญ่ลงไปถึงบริเวณอำเภอสะเดาจังหวัดชายแดนภาคใต้ส่วนด้านตะวันตกของ เทือกเขางานอำเภอหาดใหญ่ลงไปถึงจังหวัดสตูล จังหวัดสตูลจังหวัดชายแดนภาคใต้มีความยาว ประมาณ 38 กิโลเมตร กว้าง 8-10 กิโลเมตร และเทือกเขาระยะหัวเรือเทือกเข้าพับศ้า (เขต จังหวัดสตูล-สงขลา-พัทลุง-ตรัง) วงศ์ตัวเป็นแนวยาวเริ่มตั้งแต่ด้านตะวันตกของอำเภอรัตนภูมิ จังหวัดสงขลา และด้านทิศเหนือของอำเภอหาดใหญ่ จังหวัดสตูลต่อเนื่องไปยังจังหวัดตรังและ จังหวัดพัทลุง ในแนวตะวันตกเฉียงเหนือ - ตะวันออกเฉียงใต้ ยาวประมาณ 100 กิโลเมตร กว้าง ประมาณ 5 - 10 กิโลเมตร

ส่วนที่เป็นที่ราบหุบเขา ที่ราบ ที่ราบชายฝั่งทะเล ประกอบด้วยที่ราบหุบเขา ที่ราบ ที่ราบ น้ำขึ้นลง ที่ราบรมีแม่น้ำ และป่าชายเลน ครอบคลุมเนื้อที่ประมาณ 2,200 ตารางกิโลเมตร ซึ่ง ประกอบด้วยทางน้ำใหญ่และเล็กมากนากนายน ลักษณะทางน้ำทั่วไปเป็นลำธารสายสั้นๆ ไหลจาก เทือกเขาลงสู่ที่ราบ ทางน้ำที่สำคัญ ได้แก่ คลองละงุ คลองลำโلون โดยไหลมาจากการหัวใจใน บริเวณหุบเขาริมแม่น้ำของบริเวณสำรวจแล้วไหลลงสู่ทางใต้ผ่านที่ราบลุ่มของอำเภอละงุ ลงสู่ ทะเลบ้านปักบารา ที่จะเดือนดามัน ส่วนที่เหลือทางด้านตะวันออกของแนวเทือกเข้าแกรนิต มี แม่น้ำหลายสายที่ไหลจากหุบเขา ที่ราบหุบเขางานสู่ที่ราบและไหลลงสู่ทะเลสามสังขลา ทางน้ำ สายสำคัญ ได้แก่ คลองอู่ตะเภา คลองรัตภูมิ คลองบางกล้ำ คลองเขารัตน์ คลองต้า คลองลาก เป็นต้น (ภาพประกอบ 2)

ภาพประกอบ 2 ลักษณะภูมิประเทศของพื้นที่ศึกษา



ลักษณะภูมิอากาศ (Climate) บริเวณที่ทำการสำรวจประกอบด้วยพื้นที่ชายฝั่งค้างคืนตะวันออกและชายฝั่งค้างคืนตะวันตกโดยจังหวัดสตูลเป็นส่วนหนึ่งของชายฝั่งทะเลค้างคืนตะวันตกของแหลมไทยตอนใต้ ซึ่งมีภูมิอากาศป่ามรสุมในเขตตropic (Tropical monsoon forest) อุ่นภาคใต้ อาหาiphelob ของลมมรสุมตะวันตกและมีฝนตกชุด ลมมรสุมที่พัดผ่านบริเวณนี้ ได้แก่ ลมมรสุมตะวันตกเฉียงใต้ซึ่งพัดจากทะเลเลื่อนตามน้ำผ่านไปยังอ่าวไทย เริ่มต้นแต่เดือนพฤษภาคม ถึงเดือนตุลาคม ส่วนลมมรสุมตะวันออกเฉียงเหนือพัดผ่านตั้งแต่เดือนพฤษภาคมถึงเดือนมีนาคม ซึ่งเป็นหน้าแล้ง หรือเป็นช่วงที่มีฝนตกน้อยที่สุด ในบริเวณนี้ปริมาณฝนเฉลี่ยในช่วงที่ลมมรสุมตะวันตกเฉียงใต้ พัดผ่านประมาณ 2,000 มิลลิเมตรต่อปี(ระหว่าง เอียนไฟโรจน์, 2522)

ส่วนจังหวัดสงขลา เป็นจังหวัดที่อยู่ชายฝั่งค้างคืนตะวันออกของแหลมไทยตอนใต้ซึ่งมีภูมิอากาศในเขตตropic นี้เพียง 2 ฤดูเท่านั้น กือ ฤดูร้อนเริ่มต้นแต่เดือนเมษายนถึงเดือนกันยายน นี ลมมรสุมตะวันตกเฉียงใต้พัดจากทะเลเลื่อนตามน้ำผ่านไปยังอ่าวไทย ทำให้มีภูมิอากาศแห้งแล้ง อุณหภูมิสูงขึ้นเล็กน้อยเฉลี่ยประมาณ 26.6 องศาเซลเซียส ในเดือนเมษายนเฉลี่ยร้อนจัดที่สุดมี อุณหภูมิสูงสุดประมาณ 35 องศาเซลเซียส มีลมอ่อนเช่นเดียวกับ 5.5 นีอต ทะเลเรียบถึงมีคลื่นเล็กน้อย ส่วนฤดูฝน เริ่มต้นแต่เดือนพฤษภาคมถึงเดือนมีนาคม มีลมสูนตะวันออกเฉียงเหนือและลม นรสุมตะวันออก ซึ่งมีความกดอากาศสูงพัดเข้ามา โดยนำไอน้ำเข้ามาเป็นปริมาณมากและตลอดเวลา ทำให้ฝนตกและตกชุดในเดือนพฤษภาคมถึงเดือนกรกฎาคม และก่อให้เกิดน้ำท่วมในเดือน กุมภาพันธ์และมีนาคมตามลำดับ ปริมาณน้ำฝนเฉลี่ย 123.7 นน.ต่อเดือน อุณหภูมิลดลงโดย เกาะทางในช่วงอากาศเย็น ในเดือนพฤษภาคมและเดือนธันวาคมมีอุณหภูมิเฉลี่ยต่ำสุดประมาณ 23.0 องศาเซลเซียส มีความชื้นสัมพัทธ์สูง (Chaimanee and Tiyapirach , 1983)

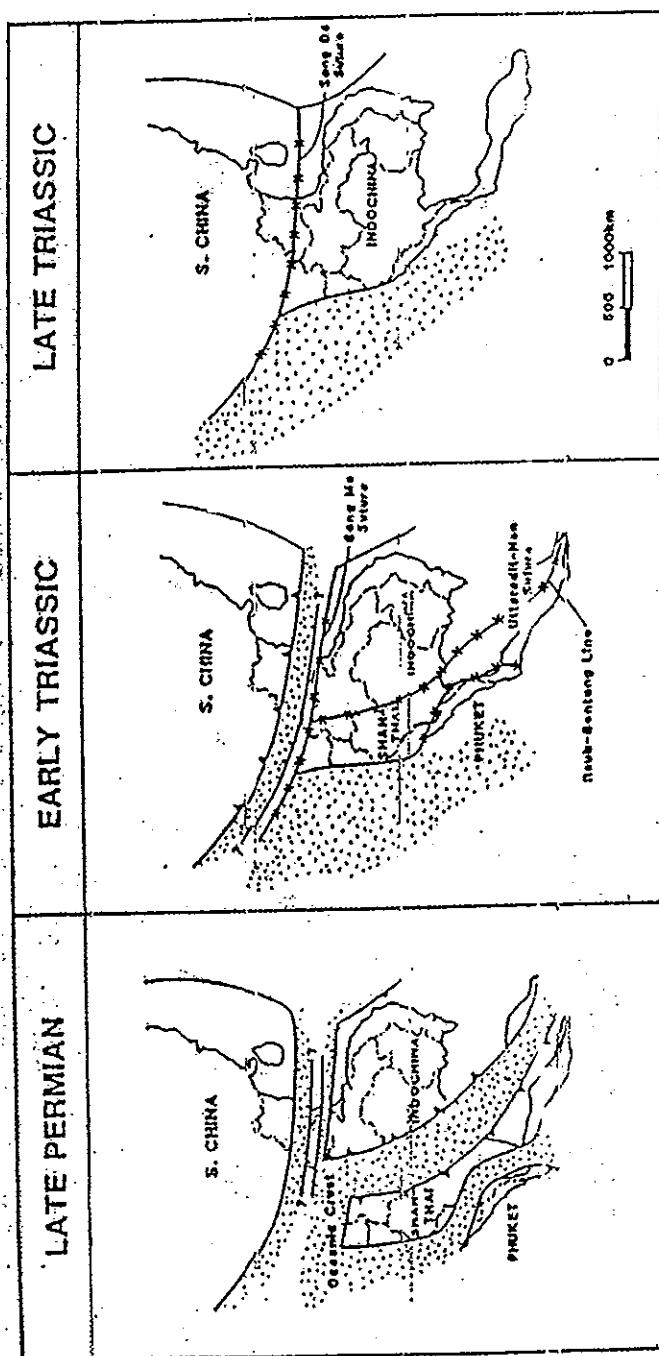
การตรวจสอบสาร

รา拉 เล็กอุทัย (2537) กล่าวว่า แผ่นอนุทวีป หรือ Tectonic framework ของเอเชียตะวันออกเฉียงใต้สามารถแบ่งออกเป็นแผ่นอนุทวีปเล็กๆ 3 แผ่น กือ (1) แผ่นอนุทวีป South China block ซึ่งอยู่ทางตอนเหนือ (2) แผ่นอนุทวีป Indochina block ซึ่งอยู่ทางค้างคืนตะวันออก โดย ประกอบด้วยหินตะกอนของ Khorat mega sequence มีอายุอยู่ในช่วงมหาภูมิโซ่อิทธิพล และดำเนินการบ่อนแตก ซึ่งมีอายุในช่วงยุคเหอร์เมียนและตะกอนเกย์หินน้ำลึก และ (3) แผ่นอนุทวีป Shan-Thai block ซึ่งอยู่ทางค้างคืนตะวันตกประกอบด้วยดินแดนของพม่าทางฝั่งตะวันออกรวมทั้ง ฝั่งตะวันตกของประเทศไทยและแหลมมาลายูค้างคืนตะวันตก ประกอบด้วยหินพาก Granitoids และ Gneiss มีอายุอยู่ในช่วงมหาภูมิโซ่อิทธิพลและมหาภูมิโซ่อิทธิพล (ภาพประกอบ 3)

ภาพประกอบ 3 แผ่นอนุทวีปของเอเชียตะวันออกเฉียงใต้

(The Plate Tectonic reconstruction for Southeast Asia)

(ที่มา : ฐานะ เล็กอุทัย, 2537)



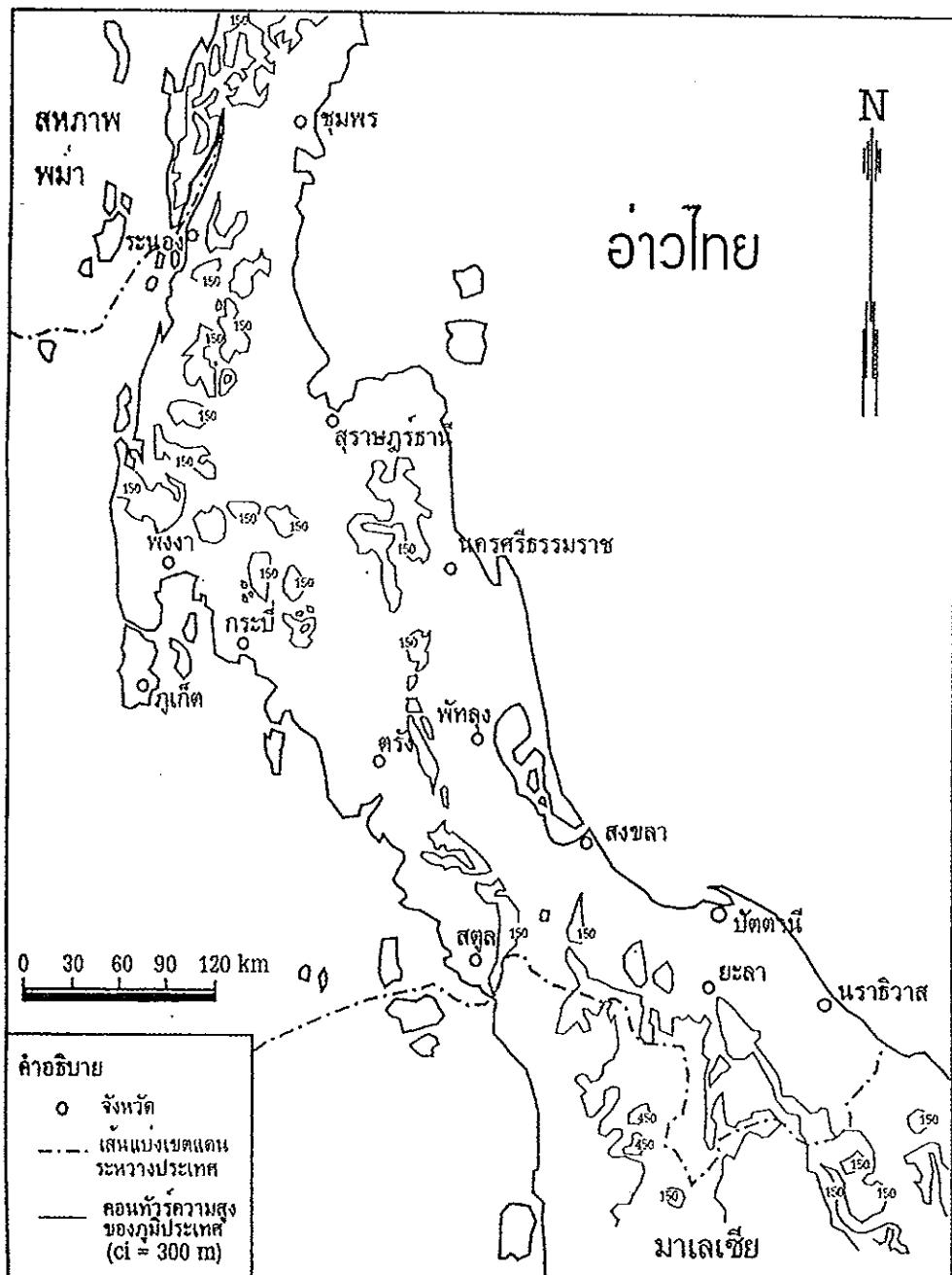
แสงอาทิตย์ เชื้อวิโรจน์ (2534) กล่าวว่า ธรณีวิทยาของประเทศไทยมีสภาพธรณีวิทยาต่อเนื่องมาจากรัฐบาลในประเทศไทยต่อไปยังแหล่งมาลาไซด้านตะวันตกเฉียงเหนือของประเทศไทยแล้วเช่นเดียวกับมีธรณีวิทยาโครงสร้างประจำด้านทิศทางที่หินฐานธรณีล้านนา (Shan-thai and Indochina Cratons) ซึ่งสองทวีปเชื่อมต่อกันที่ร่องต่อในน่าน (Nan Suture) การวิจัยและการของธรณีวิทยาแปรสัณฐาน (Tectonic revolution) มีประวัติมาตั้งแต่นานาภูมิทรัคเคนเบรย์ยังถึงนาภูมิพาลีโอลิโอดิกตอนด้านที่สลับซับซ้อนจากกาลกุฎิธรณีวิทยาแปรสัณฐาน(plate tectonics) อธิบายได้ว่า ประเทศไทยปัจจุบันเกิดจากการปะทะกันของหินฐานธรณีล้านนาไทยกับหินฐานธรณีล้านนาในยุคไทรแอสซิก(Bunopas,1982) ผลกระทบจากการปะทะกันทำให้เกิดเทือกเขาตามแนวรอยต่อระหว่างสองทวีปโดยเฉพาะอย่างยิ่งของธรณีล้านนาไทยที่ถูกดันขึ้นเกิดรอยเลื่อนชี้อนมุมต่ำ(thrust fault) ในขณะเดียวกันหินแกรนิตจะแทรกดันตัวขึ้นมาสูงในชั้นเปลือกโลกและหิน玄武岩ได้จะแทรกตัดผ่านชั้นมาด้วย

Bunopas(1982) รายงานว่าจากการศึกษาทางด้านธรณีวิทยาของประเทศไทย ในระหว่างปี พ.ศ. 2483-2494 พบว่าสำนักน้ำ (stock) ปรากฏอยู่ทางตอนเหนือ ตอนกลางของไทย และอ่าวไทยด้านตะวันออก ซึ่งหินน้ำนมวัตไไฟคลาส (batholiths) ปรากฏอยู่บริเวณภูเขาทางตะวันตกและภาคสมุทรไทย โดยคาดว่ามีร่องแปรนี้มีความยาวประมาณ 1,000 กิโลเมตรจากก่อต่อกระถึงคำานานมุหะเมดเชียตั้งแต่ก่อต่อกระลงมาตอนใต้ได้แบ่งคำานานมุหะโดยอาสาสมบัติทางภูมิศาสตร์และธรณีวิทยาออกเป็นคำานานมุหะไทยตอนกลางและคำานานมุหะไทยตอนใต้ คำานานมุหะไทยตอนกลางมีรูปร่างเป็นครึ่งหนึ่งของสี่เหลี่ยมนั่นเป็นปีกปูนซึ่งมีจังหวัดประจวบคีรีขันธ์ ชุมพร สุราษฎร์ธานี ยะลา และระนอง ประกอบเป็นมุมทั้งสี่ ส่วนคำานานมุหะไทยตอนใต้หมายรวมถึงตั้งแต่ทางตะวันออกเฉียงใต้ของประเทศไทยและสุราษฎร์ธานีไปจนถึงนาใต้ซึ่งอยู่ทางตอนใต้ของสงขลาและราชวิสาส (ภาพประกอบ 4)

ปัญญา จาคคิริ และคณะ (2534) ได้รายงานไว้ว่าหินแกรนิตมีอยู่เกือบทั่วประเทศไทย ยกเว้นบริเวณที่รากสูงโกร้าว แนวหินแกรนิตแอบภูมิภาคนี้เป็นส่วนหนึ่งของแนวแกรนิตที่พาดผ่านเอเชียตะวันออกเฉียงใต้ซึ่งมีความยาวประมาณ 2,500 กิโลเมตร และมีขนาดความกว้างประมาณ 600 กิโลเมตร ที่บรรทัดน้ำดีกว่าเป็นถิ่นกำเนิดแหล่งแร่โลหะที่ใหญ่ที่สุดและสำคัญที่สุดแห่งหนึ่งของโลก ประมาณว่าแร่ดีบุกที่ผลิตได้จากภูมิภาคนี้มีประมาณสามในสี่ของการผลิตจากทั่วโลก โดยลักษณะของการวางตัวของแนวแกรนิตอยู่ในทิศเหนือ - ใต้ โดยประมาณมีลักษณะไม่ใช้แนวตรงๆ แต่จะโค้งไปมาเล็กน้อย โดยเริ่มต้นจากบริเวณรัฐยุนานทางตอนใต้ของจีนและเข้ามาทางตอนเหนือของพม่าและรัฐยุนานและทางตะวันตก

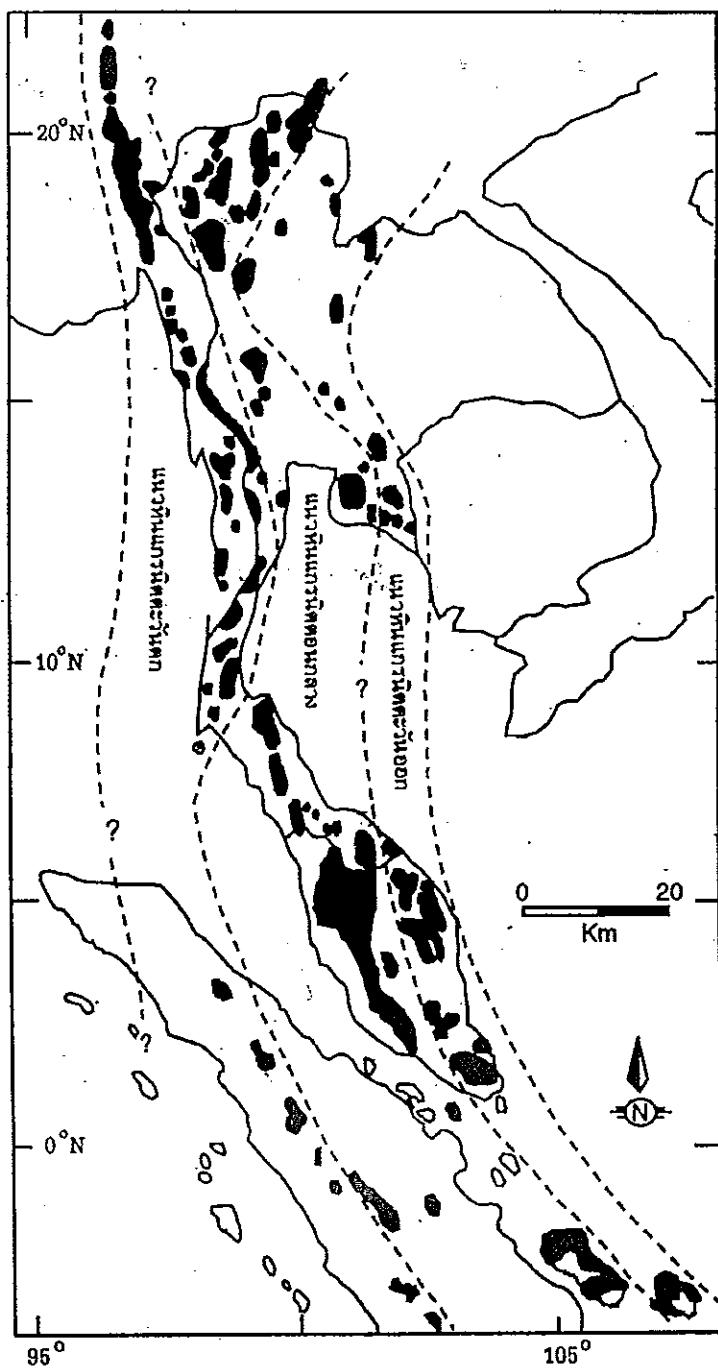
ภาพประกอบ 4 ความสูงทรายไทย

(ที่มา : Lohawijarn, 1992)



ภาพประกอบ ๕ แนวทินแกรนิตของประเทศไทย

(ที่มา : ปัญญา จารุศิริ และคณะ, ๒๕๓๔)



ของหลวงพระบางประเพศລາວແລ້ວພາດຝາກເຫັນການເໜືອຂອງປະເທດໄທທີ່ທັງໝາດແຕ່ຕ່ອນເນື່ອງລົງນາຫາງໃດໆໃນທາງຕະວັນຕົກແລະທາງໃດໆຂອງປະເທດໄທຂອບຄຸມຄານສຸນທຽບໄທຍ-ມາລເຊີຍ ທັງໝາດແລະສັ້ນສຸດບໍລິເວັບຕະວັນຕົກຂອງປະເທດອິນໂດນີເຊີຍແດນກາສູນາຕຣາ(ກາປປະກອນ 5)

ແນວທິນແກຣນິຕຂອງປະເທດໄທແລະຂອງເອເຊີຍຕະວັນອອກເຈິ່ງໃດໆສາມາດແປ່ງອອກໄດ້ເປັນ 3 ແນວໂຄຍາສັ່ນຄວາມແຕກຕ່າງຂອງສປາວະແວຄສ້ອນທາງຮຣັບວິທີຢາ ດັກຍະສປາພາບິນແກຣນິຕ ແລະ ອາຍຸທິນແກຣນິຕ ຈຶ່ງໄດ້ແກ່ແນວຕະວັນຕົກ ແນວຕະວັນອອກແລະແນວກາຕາງ

ທິນແກຣນິຕແນວຕະວັນອອກ ທິນແກຣນິຕໃນແນວນີ້ເຮັ່ນດັ່ນຈາກເກະບີລິຕັນ ປະເທດອິນໂດນີເຊີຍເຖິງເຖິງກາຕະວັນອອກຂອງມາລເຊີຍ ໄປຢັງກາຕະວັນອອກຂອງໄທຍໜານໄປຕາມຂອບຂອງທີ່ຮານສູງໂຄຣາຈໄປສິ້ນສຸດທີ່ລາວແລະທາງຕອນໄດ້ຂອງປະເທດຈິນ ທິນແກຣນິຕໃນແນວນີ້ແກຣກຂອນເຂົ້ນນາໃນທິນຕະກອນແລະທິນຕະກອນກູ່ເຫົາໄຟ ກາຮແກຣກຂອນຂອງທິນແກຣນິຕນີ້ເກີດເຂົ້ນຫຼືອນໆກັນກາຮເບີດຂອງກູ່ເຫົາໄຟໃນຊ່ວງຍຸກຄາຮນອນນີ້ເອົ້າໂຮສ-ຍຸກໄທຣແອສຊີກ ບຣິເວັນທີ່ມີທິນແກຣນິຕແນວນີ້ອ່ຟ່າກ ຄົວກີ່ຈັງຫວັດຕາກ ແພ່ ນ່າງ ລໍາປາງ ເລີຍ ຈັນທຸຽນແລະຈັງຫວັດນາຮິວາສ

ທິນແກຣນິຕທີ່ກະຈາຍດ້ວຍຢູ່ໃນແນວຕະວັນອອກນີ້ນັກແສດກກາຮເປັ້ນຢັນແປ່ງຂອງທິນເປັນແນວໆ (zones) ມີດັ່ງແຕ່ທິນແກຣນິຕ "ຊົງຈາ" (true granites) ຈຶ່ງນັກຍູ້ສ່ວນກາຕາງຂອງນວລທິນອັນດັບສືກ (plutons) ໄປຈົນຄົງພວກທີ່ມີແຮ່ເມີຟຒກ(mafic) ນາກກວ່າຈຶ່ງອູ້ຕົດກັນຂອນຂອນຂອງນວລທິນ ເຊັ່ນ ທິນຄວາອຣຕີໂຄໂໄຣຕ໌ (Quartzdiorite) ແລະທິນແກຣໄໂໄໂໄຣຕ໌ (Granodiorite) ຈາກກາຮສຶກນາທາງຮຣັບວິເນີຂອງທິນແກຣນິຕໃນແນວນີ້ພບວ່າທິນຫວັນນີ້ຈັດອູ້ໃນປະເທດທີ່ເກີດຈາກກາຮຕກພລິກດໍາລັບສ່ວນຫຼືອກາຮຫລອມລະຕາຍບາງສ່ວນຈາກທິນໜີຕ(Magma) ຈຶ່ງເຮັກວ່າ I-type ແລະຈັດອູ້ໃນທິນແກຣນິຕປະເທດທີ່ມີແຮ່ແນກນີ້ໄທຕ້ອງໆ ທີ່ເຮັກວ່າ Magnetite-Series ອາຍຸຂອງທິນແກຣນິຕໃນແນວຕະວັນອອກນີ້ພບວ່າມີອາຍຸອູ້ຮ່ວງ 210-245 ລ້ານປີ (ຍຸກໄທຣແອສຊີກ-ຍຸກເພົວເມີຍ)

ນັ້ງຈຸນັນ ເຊື່ອວ່າກາຮເກີດທິນແກຣນິຕໃນແນວນີ້ມີຄຸນຈາກກາຮທີ່ ພ້ອມຫວັງວ່າເວລາປະນາຄົດໜີຍຸກໄທຣແອສຊີກ(Triassic) ຈຸລຸທົວປີ (microcontinents) ອັນເປັນສ່ວນປະກອນທີ່ສໍາຄັງຂອງປະເທດໄທຍັນໄດ້ແກ່ ຈານໄທຍແລະອິນໂດຈິນ ຍັງອູ້ທ່າງກັນແລະແບກອອກຈາກກັນດ້ວຍແຜ່ນປັບປຸງໂລກສ່ວນທີ່ເປັນນາກສຸນທຽບ ໂດຍແກ່ນປັບປຸງໂລກສ່ວນນີ້ເກີດກາຮນຸດຕົວລົງໄປໄດ້ຈຸລທົວປີທັງສອງ ພລຂອງກາຮນຸດຕ້ວາງກາງຄ້ານຕະວັນຕົກລົງໄປໄດ້ຈຸລທົວປີການໄທຍແລະທາງຕະວັນອອກໄດ້ຈຸລທົວປີອິນໂດຈິນທຳໄຫ້ເກີດກາຮຫລອມລະຕາຍບາງສ່ວນຂອງບຣິເວັນເນື້ອໂລກແດນນັ້ນແລະໃນທີ່ສຸດເກີດກາຮດັ່ນດ້ວຍທິນແກຣນິຕທີ່ໄດ້ເກີດເປັນແນວທິນແກຣນິຕດ້ານຕະວັນອອກ

ແນວທິນແກຣນິຕຕອນກາຕາງ ທິນແກຣນິຕໃນແນວນີ້ວ່າງດັ່ງເກືອນຈະຂານນັ້ນແນວແກຣແລະແພ່ປົກຄຸມປະເທດໄທຍຕັ້ງແຕ່ເຫັນນີ້ຈະໄດ້ ນັບໄດ້ວ່າກົບຄຸມນີ້ທີ່ປະເທດໄທຍມາກທີ່ສຸດ ໂດຍເຮັ່ນຕັ້ງແຕ່ບຣິເວັນກາທີ່ເຫັນຂອງປະເທດເກືອນທັງໝາດ ຂອງເວັນທາງທີ່ຕະວັນຕົກຂອງກາຮຜ່ານເວື່ອຍລົງນາຫາງໃດໆໃນທາງຕະວັນຕົກແລະທາງໃດໆຂອງປະເທດໄທຍ

ทางตอนกลางของประเทศไทย และต่อเลยไปจนถึงคาบสมุทรไทย-มาเลเซีย ผ่านภาคใต้ของประเทศไทยและทางตะวันตกของประเทศมาเลเซียและต่อไปจนสุดที่ตอนบนนี้อีกและตอนกลางของเกาะสุมาตรา ครอบคลุมพื้นที่จังหวัดเชียงราย เชียงใหม่ ลำปาง ลำพูน ชลบุรี ของกรุงเทพมหานคร ศรีราชา สังขละ ปัตตานี ยะลา และจังหวัดราชบุรีในภาคใต้ของประเทศไทย ซึ่งแนวภูเขาต่อเนื่องจากแนวภูเขาระดับสูงที่สุดในประเทศไทย ซึ่งส่วนใหญ่มีอายุประมาณห้าร้อยล้านปี ไม่ใช่ภูเขาไฟ

ภูเขาไฟที่มีอายุประมาณห้าร้อยล้านปีนี้ตั้งแต่ต้นมาอยู่ในทินตะกอนเสียชั้นซึ่งส่วนใหญ่มีอายุประมาณห้าร้อยล้านปี ไม่ใช่ภูเขาไฟ

หินแกรนิตในแนวนี้ประมาณมากกว่า 90 เมตร เช่นเดียวกับหินที่แสดงลักษณะและส่วนประกอบที่จัดว่าเป็นแกรนิตจริงๆ (true granites) ดังนั้นโดยทั่วไปจึงมีส่วนประกอบของแร่เมฟิก (Mafic) เช่น แร่รองรับเบลนด์และแร่ในโอไทด์อยู่ไม่นักก็เมื่อเทียบกับหินแกรนิตในแนวตะวันออกโดยเฉพาะอย่างยิ่งในโอไทด์ที่มีส่วนประกอบของแร่เมฟิกมากกว่า 90% จากรากฐานทางธรณีวิทยาของหินแกรนิตในแนวนี้พบว่าส่วนใหญ่เกิดจากการหลอมละลายบางส่วนของหินที่สะสมตัวอยู่เดิมในเปลือกโลกหรือที่เรียกว่า S-type และจัดอยู่ในจำพวกหินแกรนิตที่มีแร่อิตเมโนไรต์ (ilmenite series) ตามวิธีจำแนกของ Ishihara et al. (1979)

จากการศึกษาอายุของหินแกรนิตในแนวนี้ พบว่ามีอายุอยู่ระหว่าง 180-220 ล้านปี (ปลายยุคควาเรสซิก-กลางยุคไทรแอสซิก)

ปัจจุบัน เชื่อว่าแนวหินแกรนิตตอนกลางนี้เกิดจากการหลอมละลายบางส่วนของหินดังเดิมที่อยู่ในชั้นเปลือกโลกส่วนที่เป็นห่วงอายุประมาณปีล้านปี ไทรแอสซิกถึงต้นยุคควาเรสซิก อันเป็นผลเนื่องมาจากการชนกันของจุลทวีปปานไทยและอินโดจีน ทำให้เกิดมวลหินขนาดใหญ่ในแนวหนึ่ง-ใต้ส่วนการเกิดแกรนิตประเภท I-type เชื่อว่าจะมาจากการคลายตัวของเปลือกโลกหลังจากเกิดการชนกัน

หินแกรนิตแนวตะวันตก หินแกรนิตในแนวนี้มีลักษณะการวางตัวอยู่ในพิเศษนื้อ-ใต้ และวางตัวเกือบทั้งหมดกับแกรนิตแนวอื่นๆ ในบริเวณเดียวกันแม่ล้าน จังหวัดแม่ฮ่องสอนทางตอนเหนือ ถนนบี๊ด็อก จังหวัดกาญจนบุรี ทางตอนกลางในประเทศไทยและตั้งแต่ระดับถึงภูเขาไฟที่สูงที่สุดในประเทศไทย หินแกรนิตแนวนี้ในประเทศไทยจะคันตัวขึ้นมาอยู่กับหินข้างเคียงจำพวกหินตะกอนเสียชั้นที่มีอายุประมาณหุคเพอร์เมียนถึงคริร์บอนิเฟอร์รัสและไม่พบปะบนอยู่กับหินภูเขาไฟหรือหินตะกอนภูเขาไฟซึ่งเหมือนกับแกรนิตในแนวกลางของประเทศไทย หินแกรนิตในแนวนี้เหมือนกับหินแกรนิตในแนวกลางคือ มีแร่รองรับเบลนด์อยมากแต่จะพบแร่ในโอไทด์และ

มัสโคไวน์มากมากปริมาณของแร่ควอตซ์และแร่เฟล็คส์ปาร์กีนากนายเข่นกัน จากการศึกษาทางธรณีเคมีของหินแกรนิตในแนวนี้พบว่า 98 เปอร์เซ็นต์ของหินแกรนิตในแนวนี้เป็นแกรนิตประเภท S-type หรือ ilmenite-series เป็นส่วนใหญ่

สำหรับอายุของหินแกรนิตในแนวนี้มีอายุประมาณ 80-55 ล้านปี(ปลายยุคครีเตเชียส-กลางยุคเทอร์เรียร์)

ปัจจุบัน เนื่องจากการเกิดหินแกรนิตในแนวนี้โดยส่วนใหญ่มีผลเนื่องมาจากการหลอมละลายของหินดังเดิมในชั้นเปลือกโลกส่วนทึ่วไป อันเป็นผลเนื่องมาจากการอิทธิพลการชนกันระหว่างจุลทวีปภานาไทยและจุลทวีปฟาม่าตะวันตกทำให้เกิดการผัดกัดดันของมวลหินแกรนิตประเภท S-type ส่วนแกรนิตประเภท I-type อาจมีผลมาจากการมุดตัวของแผ่นเปลือกโลกส่วนมหาสมุทรลงไปให้จุลทวีปขณะมีการชนกัน

Tulyatid (1995) รายงานว่า แกรนิตเทือกเขาวังพะและเทือกเขากระช่อง โดยทั่วไปจะมีผลึกของ K-เฟล็คส์ปาร์เป็นส่วนประกอบและเป็นแกรนิตประเภท S-type ซึ่งจะเป็นแหล่งรวมตัวของแร่คีบุก(SnO_2) ลักษณะการรวมตัวของหินประกอบด้วยผลึกของ K-เฟล็คส์ปาร์ และมีการเรียงตัวกันเป็นสายเล็กๆของไอโอลิโกลเคลส-แอนดีเซิน, เฟล็คส์ปาร์, ไนโอลิท, มัสโคไวน์ที่มีคลอไรต์แทรกอยู่, เพทาย(zircon), อะพาไทต์(apatite), แอดลาโนนิต(allanite) และสฟีน(sphene) เป็นแร่ประกอบ โดยถักหะของเนื้อหินแกรนิตจะแบ่งเป็น 2 ชนิด คือ ส่วนที่เป็นผลึกเม็ดใหญ่(coarse-grained) มีเนื้อคลอก(porphyritic)ซึ่งส่วนใหญ่เป็นในไอโอลิทและมีมัสโคไวน์ปน(biotite+ muscovite granite) และส่วนที่เป็นผลึกละเอียด-ขนาดกลาง(fine-to-medium-grained)ซึ่งส่วนใหญ่เป็นมัสโคไวน์และมีในไอโอลิทปนมีลักษณะเป็น leucogranite สำหรับลักษณะการแยกกระจายของ leucogranite จะเกิดขึ้นบริเวณแหล่งแร่และการศึกษาที่ผ่านมาพบว่าลักษณะของหินแกรนิตเป็น S-type และ ilmenite-series เป็นส่วนใหญ่

Ishihara et al. (1979) รายงานว่าหินแกรนิตในภาคใต้ของประเทศไทยส่วนมากมีส่วนประกอบที่เป็นแร่อิลมีไนต์(ilmenite series) ถึง 91 % โดยจัดเป็นแกรนิตที่แทรกซ่อนขึ้นมาในระดับลึกส่วนใหญ่มีเนื้อคลอก มีอายุจาก Carbo- Jurassic

Ishihara et al. (1980) รายงานว่าหินแกรนิตทางตอนใต้ของภาคใต้ของประเทศไทยจัดเป็นหินอัคนีแทรกซ่อนในระดับลึกมักจะโคลอเป็นพุกตามเดียวๆปะปนไปกับตะกอนของแร่คีบุกและวุลฟ์เรน และส่วนใหญ่เป็นหินอัคนีมีมวลไหศาตรครอบคลุมพื้นที่ประมาณ 1,800 ตารางกิโลเมตร โดยจัดเป็นแกรนิตจริงๆ และไม่พบหินแกรนิตในไอโอลิท จากการศึกษาถึงสภาพความเป็นแม่เหล็กของแร่ พนวณประกอนตัวทั้งในไอโอลิทหรือในไอโอลิท-มัสโคไวน์เป็นส่วนใหญ่ แต่ไม่พนแคมกน้ำไทย

จึงจัดอยู่ในหินแกรนิตจำพวกอนุกรมอิลเมี่ยน ในตัวลักษณะเป็นหินเนื้อคอกกระบอกไปด้วยผลึกไฟฟ์เซรีม ไฟล์ส์ปาร์ เกิดเป็นเป็นริชวนานหรือปราภูตานแหนวยอยเดื่อนในแนว N-S เอียงไปทางตะวันออกเล็กน้อยตามทิศของขั้วแม่เหล็กโลก

Sano et al. (1985) ได้ทำการศึกษาหินแกรนิตบีเวณทางภาคใต้ของไทยพบว่ามีค่าสภาพรับไว้ได้ทางแม่เหล็กน้อยกว่า 6.3×10^{-4} SI ความหนาแน่นเฉลี่ยของหินแกรนิตบีเวณนี้ประมาณ 2.6×10^3 kg/m³ และมีปริมาณกัมบันตภารังสีสูงซึ่งได้แก่ปริมาณไฟฟ์เซรีม ญูเรเนียมและ托เรียมมีค่าเฉลี่ยเป็น 5.7% ,46 ppm และ 91 ppm ตามลำดับ

ปัญญา จากรุศิริ และคณะ(2534) รายงานว่าการศึกษาอายุของแกรนิตในปัจจุบันโดยวิธี $^{40}\text{Ar}/^{39}\text{Ar}$ พบว่าหินแกรนิตตามแนวกลางมีอายุระหว่าง 180 - 220 ล้านปี

Pitakpaivan (1969) รายงานเกี่ยวกับการหาอายุของหินอัคนีที่เรียกว่า หินอะดามอลไลต์ (adamellite) ที่เขารูปช้าง(678511E/788739N) และบ้านน้ำน้อย(669337E/779493N) ของแกรนิตสองข่าย โดยใช้วิธี K/Ar จากแร่ใบโถไทด์ของหินทึ่งสองบริเวณนี้ทำให้ทราบว่าแกรนิตในบริเวณดังกล่าว มีอายุระหว่าง 181 ± 6 และ 171 ± 5 ล้านปี ตามลำดับ

Asnachinda (1978) ได้นำการหาอายุของแกรนิตสองข่ายโดยวิธี K/Ar ของแร่ใบโถไทด์ที่บ้านเก่าสัง ตำบลเขารูปช้าง อําเภอเมืองสงขลา พบว่ามีอายุตั้งแต่ 181 ± 6 ล้านปี และที่บ้านน้ำน้อย ตำบลลุงใหญ่ อําเภอหาดใหญ่ พบว่ามีอายุตั้งแต่ 171 ± 5 ล้านปี ซึ่งหินแกรนิตดังกล่าวจัดอยู่ในต้นบุคคลและซิก

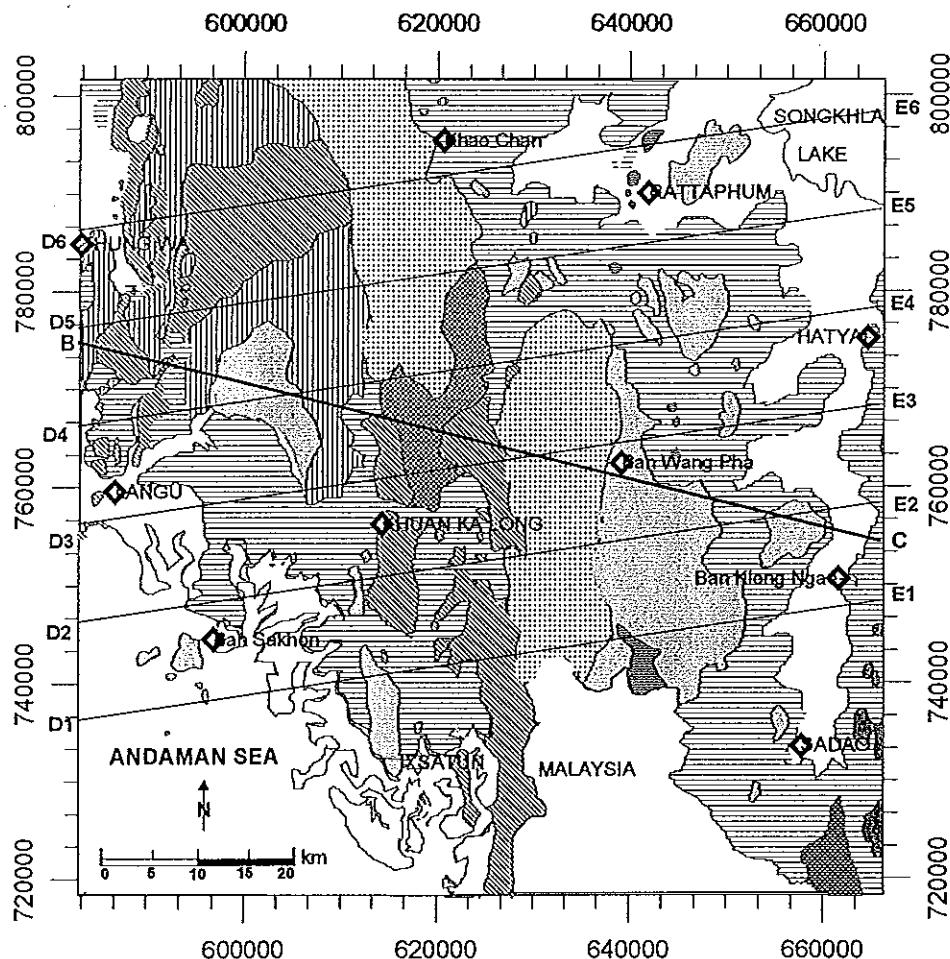
Ishihara at al. (1980) ได้ทำการศึกษาอายุหินโดยวิธี K-Ar ใน Corundum-bearing granite ซึ่งเป็นใบโถไทด์แกรนิตสีน้ำตาลอ่อน จากเหมืองแร่หุ่งโพธิ์(668314E/765668N) พบว่ามีอายุตั้งแต่ 191 ± 6 ล้านปี และใช้วิธีเดียวกันหาอายุของน้ำสโคไวน์-น้ำสโคไวด์และควอร์ตซ์ จากเหมืองวังหา (636652E/761835N) พบว่ามีอายุตั้งแต่ 187 ± 6 ล้านปี ซึ่งใกล้เคียงกับอายุของบริเวณที่พน Zach Daonella จึงสรุปว่าแกรนิตไม่อาจแทรกตัวขึ้นมาในช่วงเวลาใกล้เคียงกับอายุของ K-Ar ก็อ ตอนปลายของยุคไทรแอฟซิก - ต้นบุคคลและซิก

1. ธรณีวิทยา

ธรณีวิทยาโดยทั่วไปของจังหวัดสตูลและสงขลา ประกอบไปด้วยชั้นกินที่มีอายุแตกต่างกันตั้งแต่กินอายุมากที่สุดกือกินแคนเบรียนถึงตะกอนที่มีอายุอ่อนที่สุด ก็อ ตะกอนภาวะอร์นาเร (กรมทรัพยากรธรรมชาติ,2528 และ หงษ์ พึงรักมี,2532) (ภาพประกอบ 6)

ภาพประกอบ ๖ แผนที่ธรณีวิทยาของพื้นที่ศึกษา

(ที่มา : คัดแปลงจากแผนที่ธรณีวิทยา กรมทรัพยากรัฐปี, 2528)



<u>LEGEND</u>	
Quaternary : Alluvial deposits	Carboniferous : Shale and Sandstone
Quaternary : Terrace deposits	Silurian-Devonian : Sandstone and Shale
Triassic : Sandstone	Ordovician : Limestone, Argillaceous Limestone and Shale Interbedded
Triassic : Limestone	Cambrian : Sandstone with Intercalated Sandy Shale and Shale
Permian : Limestone	Triassic : Biotite - Muscovite Granite, Aplite and Pegmatite
Carboniferous : Shale and Chert	

หินแคนเบรียน เป็นหินตะกอนที่สะสมตัวในยุคแคนเบรียน (570-500 ล้านปี) เรียกว่า กลุ่มหินตะรูตา สีน้ำตาลแคนแคง น้ำตาลแคนเหลือง เป็นชั้นหนาถึงบาง น้ำไม่คงปานໄด้แก่ หิน ทรายควอตซ์เนื้อละเอียดถึงปานกลาง สีขาว การคัดขนาดขั้นแล้ว เป็นชั้นหนา หินทรายเป็น สีเทาอ่อนแคนเปี้ยว หินดินดาน สีน้ำตาลแคนแคง มีชากริ้นส่วนไทรโลไมต์ แบรคิโอหอด หิน ท้าไฟซึ่งมีควอตซ์ขนาด 2 มม. ในเนื้อพื้นเม็ดละเอียด สีเทาแคนเปี้ยวสลับ บางบริเวณหินทราย และหินทรายเป็นแปรสภาพเป็นหินควอตไซด์ สีเทาอ่อนแคนเปี้ยว

หินแคนเบรียน โผล่ให้เห็นในบริเวณอําเภอควนกาหลง จังหวัดสตูล และอําเภอรัตน์ จังหวัดสงขลา เช่น ที่เขาไครทางเข้าน้ำตกราษฎร์ (615500E/764800N) เขากะตะวันออก ของควนกาหลง (617500E/758700N) เขางู 534 เมตร (623500E/767600N) และเขากะตะวัน- ตกของทางหลวงฯ หมายเลข 406 (623000E/771000N)

หินอ่อร์โควิเชียน เป็นตะกอนที่สะสมตัวในยุคอ่อร์โควิเชียน (500-435 ล้านปี) เรียกว่า กลุ่มหินหุ่งสัง ประกอบด้วยหินปูนเป็นส่วนใหญ่ เนื้อละเอียด สีเทา เทาดำ เตาแคนเปี้ยว น้ำเงิน แคนเทาและชนทุ ชั้นหนาตั้งแต่ 2 มิลลิเมตรถึงหลายเมตร สลับกับหินปูนเนื้อดินและหินดินดาน ในช่วงล่างมีชากริฟฟาร์โลหอดและแบรคิโอหอดจำนวนมาก บางแห่งเป็นหินปูนเนื้อโอลไมต์ เช่น ที่เขาวัง (628500E/780000N)

หินอ่อร์โควิเชียน โผล่ เป็นทิวเขาในแนวเหนือ-ใต้ ที่อําเภอละงุ อําเภอควนกาหลง อําเภอ เมืองสตูล จังหวัดสตูล และอําเภอรัตน์ จังหวัดสงขลา เช่น ที่เขาแคง เขากะ โกลด์ตัวอําเภอละงุ เขากะตะวัน(616000E/759500N) ควนสีเด็น(622000E/762000N) เขานอง(624500E/757000N) และเขากะตะวัน(626500E/771000N)

หินไชลูเรียน-ติโวเนียน เป็นหินตะกอนที่สะสมตัวในยุคไชลูเรียนและติโวเนียน (435-345 ล้านปี) เป็นหมวดหินกาลูจนบุรีซึ่งอยู่ในกลุ่มหินตะนาวศรี ประกอบด้วยหินทราย เนื้อละเอียด ถึงปานกลาง สีขาว สีน้ำตาลแคนแคง สีน้ำตาลแคนเหลือง สีเทาแคนเปี้ยวถึงเทาเข้ม หินดินดาน หินดินดานเนื้อทรายและเนื้อปูน มีชากริบบ์โอลไมต์และเทนตะกูโอลไมต์และบางแห่งมีหินปูนเป็น เลนส์แทรก

หินไชลูเรียน-ติโวเนียน โผล่ในบริเวณหมู่เขาทางตะวันออกของบ้านหุ่งนุ้ย อําเภอควน- กาหลง (625000E/758500N) และควนหินผุด ควนช่องขาดที่บ้านสีสอน อําเภอรัตน์(630400 E/780000N) และ (630300E/781500N) เป็นต้น

หินคาร์บอนิเฟอรัส เป็นหินตะกอนที่สะสมตัวในยุคคาร์บอนิเฟอรัส (354-280 ล้านปี) จัด เป็นหมวดหินแก่งกระ Jian ซึ่งอยู่ในกลุ่มหินตะนาวศรี ประกอบด้วย หินดินดาน สีน้ำตาล

สีน้ำตาลแกมแดง สีเทา สีเทาอ่อน สีเทาดำ สีเทาแกมน้ำเงิน สลับกับพินทราย พินทรายเป็นๆ และพินเชิร์ต โดยพินเชิร์ตเป็นชั้นๆ ยาว 1-15 เมตร ที่บ้านท่าวิวโภน หรือเป็นกระเบาะ บางแห่งมีโกลนสีเทาดำ พินชานวน พินชอร์นไฟฟล์ส์ และพินควอร์ตไชต์ กับซากแบรคิโอพอด พิลิไซพอด ไทรโลไบต์

พินการ์บอนิเฟอร์ส์ โพลี่ในเขตอำเภอวัดกุนิ และอำเภอวัดกุนิ เมือง เช่น บริเวณหมู่บ้านสองฟากทางหลวงแผ่นดินหมายเลข 4 ใกล้หมู่บ้านท่าวิวโภน (641000E/779400N) หมู่บ้านทางตะวันออกของทางหลวงแผ่นดินหมายเลข 406 ตั้งแต่สี่แยกญาลึงบ้านความเมียง

พินเพอร์เมียน เป็นพินตะกอนที่สะสมตัวในยุคเพอร์เมียน(280-230 ล้านปี) เรียกว่า กลุ่มพินราชบูรี ประกอบด้วยหินปูน สีเทาอ่อนถึงสีเทาเข้ม สีขาว สีเทาแกมน้ำเงิน และสีเทาดำ ชั้นพินบางถึงชั้นหนามาก เช่น ที่เขาจังโนلن อำเภอวัดกุนิ นาน 1 - 2 เมตร มีสายแร่แคลต์ไชต์ และพินเชิร์ตแทรกเป็นสายเล็กๆ หรือเป็นกระเบาะ บางแห่งมีพินโดยโลไมต์เนื้อปูน และพินโดยโลไมต์สีเทา สีเทาแกมน้ำตาล และสีน้ำตาลแกมเหลือง แทรกอยู่ ชั้นพินบางถึงชั้นหนามาก เช่น ที่เขารักเกียรติ อำเภอวัดกุนิ (ทางหลวงหมายเลข 4 กิโลเมตร ที่ 28-29) พร้อมซากฟูชูลินิก แบรคิโอพอด และไกรนอยต์

พินเพอร์เมียน โพลี่เป็นขาโคคในเขตอำเภอวัดกุนิ เช่น ที่เขาคุหา(642000E/795000N)ที่เขารักเกียรติ (638000E/782000N) และที่ถ้ำนางพญาງขาว เพตอำเภอสะเดา ติดกับชายแดนมาเลเซีย (640000E/740000N)

พินไทรแอสซิก เป็นพินตะกอนที่สะสมตัวในยุคไทรแอสซิก(230-141 ล้านปี) จัดอยู่ในกลุ่มหินลำปาง ประกอบด้วยหินทราย สีแดง สีน้ำตาลแกมแดง และสีม่วงแดง เมื่อปานกลางถึงเนื้อหินเป็นประสารด้วยชิลิก พินดินดาน สีน้ำตาลแกมแดงและพินกรวคน

พินไทรแอสซิก โพลี่ให้เห็นทางค้านตะวันออกของทางหลวงหมายเลข 4 ในเขตอำเภอสะเดา

ตะกอนควาเทอร์นารี กือ พวลดิน ทราย กรวด และเศษหินขนาดต่างๆ ที่ถูกพัดพาจากแม่น้ำโดยธารน้ำ คลื่นตามชายฝั่งทะเล ลม หรือการเกลื่อนที่ข่องน้ำในยุคควาเทอร์นารี (1.8 ล้านปี - ปัจจุบัน) ตะกอนควาเทอร์นารีพบตามชายฝั่งทะเล สันทราย หาดทราย ที่รานรอน ทะเลสาบสงขลา ที่รานถุนน้ำต่างๆ และที่รานเชิงเขา

พินอัคนี ที่พบในบริเวณนี้เป็นพินอัคนีแทรกซ้อน ได้แก่ พินไนโอลайд์แกรนิต ยุคไทรแอสซิก-จูแรสซิก (230-141 ล้านปี) เป็นแกนของทือกเขา 2 เทือก กือ เทือกเขาแก้วหรือทือกเขาวังพา (เขตจังหวัดสตูล-สงขลา) ซึ่งวางตัวอยู่ในแนวเหนือ-ใต้ และทือกเขากะรซอง

หรือเทือกเขา(เขตจังหวัดสตูล-สงขลา-พัทลุง-ตรัง) ซึ่งวางตัวอยู่ในแนวตะวันตกเฉียงเหนือ-ตะวันออกเฉียงใต้ กินอัคนีแทรกซ้อนบนนิคอื่น ได้แก่ กินເພກນາໄທ໌ กินແອ້ໄພລົດ໌ และสายแร่ กວາຮັບ໌ ทັງ 3 ชนີຕື່ຈະແທຣກເປັນສາຍໃນທິນໄມໂອໄກຕໍແກຣນິຕ ບາງໜີຕອາພບແທຣກອູ້ໃນທິນ ຜົນນີຕື່ອື່ນທີ່ມີອາຍຸແກ່ກ່ວ່າ

ທິນໄມໂອໄກຕໍແກຣນິຕ ໂພດ໌ຊີຄທາງຫລວງໝາຍເລຂ 406 ທີ່ມີຮົວຄວ ກນ.ທີ່ 32 (627600E / 775800N) ແລະ ທີ່ນໍ້າຕົກບົວເທິດໃນເຂດຕໍາເກອຮັດກູມີ (627500E/773000N) ທິນໜີຕື່ຈະພບຂານໄປກັນແນວທາງຫລວງໝາຍເລຂ 406 ຕັ້ງແຕ່ ກນ.31-41(ເສັ້ນທາງຮັດກູມີ-ສຕູລ)

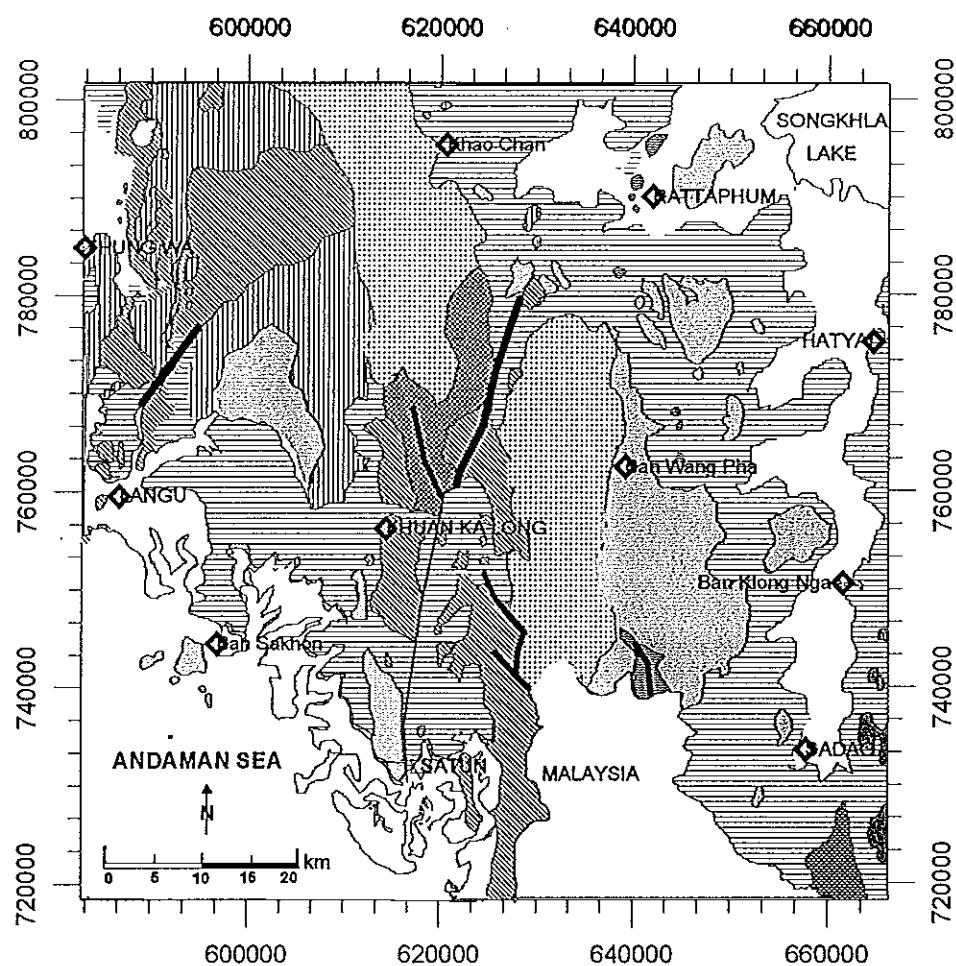
2. ໂຄຮ່ງສ້າງທາງຮຽນວິທີຍາ

ຮັງຊ້ຍ ພຶ້ງຮັກມີ (2532) ຮາຍຈານວ່າ ໂຄຮ່ງສ້າງທາງຮຽນວິທີຍາ ໂດຍກ່າວໄປອູ້ກ່າຍໃຫ້ອີ້ຫີພັດກາຮ ແທຣກຊອນຂອງກິນແກຣນິຕ ທີ່ສ່ວນໃຫຍ່ເປັນໄມໂອໄກຕໍແກຣນິຕ ເນື້ອກິນຄອກ ເນື້ອກໝາຍານ ຢຸກໄໄຣແອສຕິກ-ຈູແຮສຕິກ(230-141 ສ້ານປີ) ເປັນແກນຂອງເທືອກເຫາ 2 ເທືອກ ກືອ ເທືອກເຫາແກ້ວໜ້ອ ເທືອກເຫາວັງພາ (ເບີດຈັງຫວັດສຕູລ-ສົງຂາ) ອູ້ໃນແນວທານີ່ອ-ໄຕ້ ກວ້າງປະນາມ 8-10 ກິໂລມົດ ຍາວປະນາມ 38 ກິໂລມົດ ແລະ ເທືອກເຫາກຮ່ອງຫົວໜ້ອເທືອກເຫາພັບຜ້າ(ເບີດຈັງຫວັດສຕູລ-ສົງຂາ-ພັກສູງ-ຕົ້ງ) ອູ້ໃນແນວທະວັນຕົກເລີຍແນີ້ອ - ຕະວັນອອກເລີຍໃຫ້ ກວ້າງປະນາມ 5-10 ກິໂລມົດ ຍາວປະນາມ 100 ກິໂລມົດ ໂດຍທິນອັກນີ້ແທຣກຊອນນີ້ຈັດເປັນທິນອັກນີ້ຮະດັບລຶກດັນແທຣກທີ່ນາໃນທິນ ຜູດກາຮັບອັນເພື່ອຮັສທິນຫຼຸດແຄນແບຣີຍນ໌ຈຶ່ງເປັນທິນຕະກອນທີ່ມີອາຍຸແກ່ກ່ວ່າ ທຳໄໝເທືອກເຫາອູ້ໃນແນວ N-S ແລະ W/N - E/S

ຮອຍເລື່ອນທີ່ສໍາຄັນ ຮອຍເລື່ອນສໍາຄັນທີ່ສາມາດສຶກຍາໄດ້ຈາກແຜນທີ່ຮຽນວິທີຍາຂອງ ກຽມທັງພາກຮຽນ ແລະ ດ່ວຍພົບໃນການສໍາວັງ(ຮັງຊ້ຍ ພຶ້ງຮັກມີ,2532) ໃນເຂດຕໍາເກອລະງູດຕອນແນີ້ອີ້ນ ຮອຍເລື່ອນ ແນວປະນາມ $N40^{\circ}E$ ໃນທິນອັກໂຄວິເຊີຍຍາວປະນາມ 7 ກິໂລມົດ ໃນເຂດຕໍາເກອຄວນກາແລງ ມີຮອຍເລື່ອນໃນທິນແຄນແບຣີຍນ ແນວປະນາມ $N10^{\circ}E$ ຍາວປະນາມ 10 ກິໂລມົດ ໃນບຣິເການໄກລັກັນໃນເຂດຕໍາເກອຮັດກູມີ ມີຮອຍເລື່ອນແນວ $N25^{\circ}E$ ຕຽງຮອຍສັນກັບສະບັບທິນແຄນແບຣີຍນແລະ ທິນອັກໂຄວິເຊີຍ ຍາວປະນາມ 7 ກິໂລມົດ ນບຣິເການອຸທະຍານແຫ່ງຫາດີທະເລບັນອູ້ໃນຮອຍເລື່ອນ ແນວ $N25^{\circ}-30^{\circ}W$ ຍາວໄໝນ້ອຍກ່ວ່າ 7 ກິໂລມົດ ຮະຫວ່າງທິນຢູ່ນອັກໂຄວິເຊີຍກັນທິນແກຣນິຕ ແລະ ທີ່ເຫາຈັງໂທລນ ຄໍາເກອຮັດກູມີມີຮອຍເລື່ອນໃນທິນເພື່ອເມື່ອນແນວ $N 40^{\circ}E$ ຍາວປະນາມ 2.5 ກິໂລມົດ (ກາພປະກອນ 7)

ภาพประกอบ 7 โครงสร้างทางธรณีวิทยาของพื้นที่ศึกษา

(ที่มา : ดัดแปลงจากแผนที่ธรณีวิทยา กรมทรัพยากรธรณี, 2528)

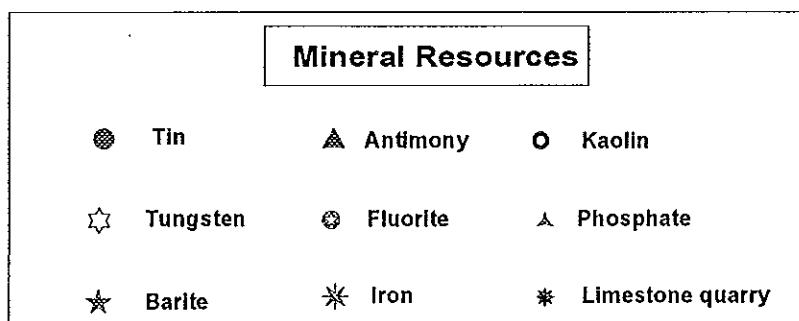
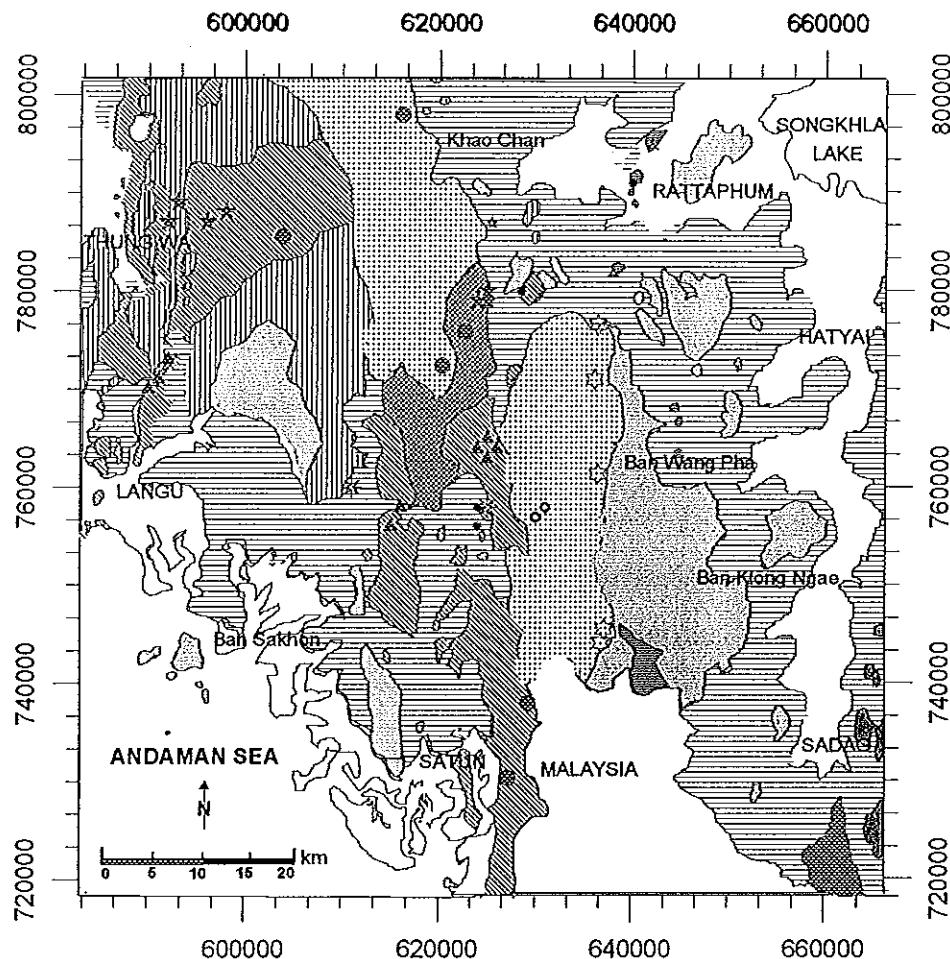


LEGEND

Quaternary : Alluvial deposits	Carboniferous : Shale and Sandstone
Quaternary : Terrace deposits	Silurian- Devonian : Sandstone and Shale
Triassic : Sandstone	Ordovician : Limestone, Argillaceous Limestone and Shale interbedded
Triassic : Limestone	Cambrian : Sandstone with Intercalated Sandy Shale and Shale
Permian : Limestone	Triassic : Biotite - Muscovite Granite, Aplitic and Pegmatite
Carboniferous : Shale and Chert	
Fault	

ภาพประกอบ ๘ ตำแหน่งแหล่งแร่ต่างๆ

(ที่มา : ราชบัณฑิตยสถาน, 2532)



3.ทรัพยากรแร่

จากการที่หินฐานธารมีจาน ไทยประทับบนหินฐานธารมีอินโด ใชนาทำให้เกิดการแทรกตัวของหินแกรนิตยุคไทรแอสซิก-ชูแรสซิก ที่เป็นแหล่งแร่ดีบุกตลอดแนวยาวจากประเทศมาต่าง ตะวันตกของประเทศไทย แหลมไทร-มลายูและส่วนตะวันตกเฉียงเหนือของประเทศไทยในโคนีเชียง สำหรับแหล่งแร่ต่างๆ เท่าที่มีการตรวจสอบในพื้นที่ศึกษา (ชงชัย พึงรัตน์,2532) โดยเฉพาะอำเภอ รอดภูมิ อำเภอความเมี้ยงและพื้นที่บางส่วนของอำเภอหาดใหญ่ จังหวัดสงขลา และพื้นที่ทุกอำเภอ ในจังหวัดสตูล(ไม่รวมหมู่เกาะนอกชายฝั่ง) มีอยู่ 9 ชนิด ได้แก่ ดีบุก วุลแฟล์ม แบร์ริต พลวง ฟลูออโรต์ ฟอสเฟต คินขาว เหล็ก และแหล่งหินย้อย ซึ่งแหล่งแร่ต่างๆ คงกล่าวมีการแพร่กระจาย ตามพื้นที่ต่างๆ ซึ่งแสดงได้ดังรูป (ภาพประกอบ 8)

ส่วนศักยภาพของแร่ในพื้นที่ต่างๆ มีดังนี้ คือ บริเวณอำเภอละงูและอำเภอ堪กาหลง จังหวัดสตูล ศักยภาพของแร่พลวงในหินออร์โควิเซียนมีค่อนข้างมาก โดยเฉพาะบริเวณที่มีหิน ปูนสลับกับหินดินดานและมีรอยเดือน บริเวณอำเภอทุ่งหว้า อำเภอ堪กาหลง อำเภอรัตภูมิ มีศักยภาพของแบร์ริตและฟลูออโรต์ในหินแคนเบรียน โดยเฉพาะบริเวณรอยต่อ กับหินปูน ออร์โควิเซียน บริเวณตอนปลายของเทือกเขากระช่อง เพตอำเภอทุ่งหว้า อำเภอ堪กาหลง และ อำเภอรัตภูมิ และบริเวณตะวันตกของเทือกเขางอก มีศักยภาพของแร่ดีบุก วุลแฟล์ม โดยเฉพาะ บริเวณรอยสันพื้สของหินแกรนิตกับหินห้องที่ นอกจากนี้จังหวัดสตูลซึ่งมีหินปูนออร์โควิเซียน อยู่มาก จึงมีศักยภาพของแหล่งหินฟอสเฟตมาก(ชงชัย พึงรัตน์,2532)

ยงยุทธ ตรังษ์สาร(2523) รายงานว่าแร่ดีบุกและวุลแฟล์มนับบริเวณจังหวัดสงขลา มีด้าน กำเนิดสันพันธ์ใกล้ชิดกับหินแกรนิต โดยที่มักจะเกิดอยู่ใกล้เคียงกับบริเวณรอยสันพื้สของหิน แกรนิตส่วนบนตอนที่โปงนูนขึ้นมา กับหินที่อยู่ข้างเคียง เข้าใจว่าแร่เกิดในช่วงภัยหลังหิน แกรนิตแข็งตัวหรือกำลังแข็งตัวโดยสารละลายร้อนหรือแก๊สที่เหลืออยู่ซึ่งมีธาตุดีบุกและวุลแฟล์ม รวมอยู่ด้วย ถูกนำพาขึ้นมาตามรอยแตกของหินที่แข็งตัวแล้ว ธาตุที่อยู่ในสภาพแก๊สหรือสาร ละลายร้อนนั้นทางส่วนกึ่งผ่านหินแกรนิตเข้าไปปกหลักเป็นสายควรต์ส่วนๆ และสาย ควรต์ที่มีแร่ดีบุกหรือปะกันแร่วุลแฟล์มนอยู่ในรอยแตกของหินข้างเคียง ซึ่งส่วนใหญ่เป็นหิน ทราย หรือหินควรต์ใช้ค์ในส่วนที่ถูกแปลงสภาพโดยความร้อนจากหินแกรนิต แต่แร่ดีบุกและ แร่วุลแฟล์มนทางส่วนจะเกิดร่วมกับสายควรต์ หรือเกิดฝังประในหินแกรนิต ต่อมามีหินข้าง เคียงหรือหินแกรนิตที่มีแร่ดีบุกและวุลแฟล์มนเกิดการผุพัง สายควรต์ที่มีแร่ซึ่งมีความทนต่อการ ผุพังได้ดีกว่าหินที่มันแทรกตัวอยู่ก็จะแตกหลุดออกจากสายเดิน และทางส่วนของแร่ดีบุกและแร่ วุลแฟล์มนจะแตกหลุดออกจากสายควรต์ พอกแร่และหินเหล่านี้จะถูกพัดพาไปสู่ที่ต่ำกว่า เกิดเป็นแหล่งแร่พลังต่อกตามห้องห้ำในที่ใกล้ๆ ต้นกำเนิดเดิน เมื่อถูกพัดพาไปลอกไป

ขนาดของเม็ดแร่และก้อนหินที่จะถูกทำให้แตกเล็กลงและเปลี่ยนเป็นกลมมนิ่งขึ้น แร่ vuolafrem ซึ่งถูกทำให้หยุ่งได้ง่ายกว่าที่จะสลายเปลี่ยนสภาพไปยังคงเหลือแต่แร่คีบุกซึ่งมีน้ำหนักมากถูกน้ำไปประสานตัวในชั้นล่างของหัวหินสามารถเกิดเป็นชั้นกระ世家 สะสมเป็นล้านแท่ง

ชงชัย พึงรักษ์(2535) รายงานว่าจังหวัดสงขลา มีผลผลิตแร่คีบุกจัดอยู่ใน 10 อันดับแรกของประเทศไทย บริเวณที่มีการทำแร่คีบุกในจังหวัดสงขลามากที่สุดคือบริเวณเทือกแกรนิตลิวינגหรือ พลูตอนลิวิง ซึ่งผลิตได้คิดเป็นร้อยละ 35 ของผลผลิตแร่คีบุกในจังหวัดสงขลา แร่คีบุกและ vuolafrem มีผลผลิตในปี พ.ศ. 2518-2534 จำนวน 6,406 เมตริกตันหรือ 106,766 หาย และมีมูลค่าไม่น้อยกว่าหนึ่งพันล้านบาท

Jungyusuk and Khositanont (1992) ได้กล่าวไว้ว่าแร่ที่ผลิตได้ในบริเวณนี้นอกจากแร่คีบุกยังมีเรอินฯ ที่มีคุณค่าทางเศรษฐกิจ เช่น วุลฟ์เรน เป็นต้น โดยแร่ส่วนมากในประเทศไทยมีความสัมพันธ์อยู่กับหินอัคนีแกรนิตหินในระดับดิน

สำหรับการศึกษาทางด้านความถ่วงเพื่อกำหนดขอบเขตหินแกรนิตแทรกซ่อน (intrusion granite) นี้ได้เคยมีการทำการศึกษามาแล้ว (พวงพิพิธ ร่างเล็ก, 2538) เช่น

Bott and Smithson (1967) รายงานว่าเนื้องจากโดยทั่วไปหินแกรนิตมีความหนาแน่นแตกต่างจากหินอื่นๆ ทำให้เกิดค่าติดปูกติดของความถ่วงในขนาดปานกลางถึงขนาดใหญ่ซึ่งสามารถประมาณขนาดครูป์ร่างได้ จากค่าติดปูกติดของความถ่วงทำให้ทราบถึงแกรนิตลีกลงไปอีก 10 กิโลเมตร หรือประมาณ 1 ใน 3 ของความหนาของชั้นเปลือกโลก แกรนิตมีส่วนประกอบภายในแข็งแรง มีความหนาแน่นต่างๆ มากนัก และพบว่าแกรนิตตอนกลางมีขนาดใหญ่ บางส่วนหนาบางส่วนบาง บางส่วนสัมพันธ์อยู่กับหินที่มีฐานะหลักและแมกนีเซียมประกอบอยู่ การแปลผลค่าติดปูกติดด้านความถ่วงซึ่งสามารถใช้ในการศึกษาโครงสร้างหินและปริมาณของหินได้

Al-Rawi and Brooks (1992) ได้ศึกษาความลึกของชั้นเปลือกโลก ซึ่งอยู่ทางตะวันตกเฉียงใต้ของประเทศไทยอังกฤษ หินตะกอนภูเขาไฟบริเวณนี้มีอายุน้ำทุกพาลีโอโซอิก มีหินแกรนิตพลูตอนยุคปลายของคริสต์ศักราช มีลักษณะแบบและลักษณะเดียวกันกับหินอัคนีมวลไฟศาลา (batholith) แทรกดันตัวขึ้นมาในตะกอนนี้ คาดว่าหินแกรนิตนี้หนาประมาณ 10-15 กิโลเมตร อยู่ลึกประมาณ 13-15 กิโลเมตร จากการศึกษาทางธรณีฟิสิกส์โดยการวัดค่าความถ่วงและความเข้มสูงแม่เหล็กโลกพบว่ามีความหนาประมาณ 6 กิโลเมตร และอยู่ลึก 24-30 กิโลเมตร

Enmark (1980) ได้ศึกษาแกรนิตบริเวณอาวิดจาร์ (Arvidsjaur) ซึ่งอยู่ทางตอนเหนือของประเทศไทยสีเคน ลักษณะที่นี่คือทางธรณีวิทยาของบริเวณนี้เป็นตะกอนภูเขาไฟและหินแกรนิตหินตะกอนบริเวณอาวิดจาร์มีค่าสภาพรับไว้ได้ทางแม่เหล็กสูง จึงเป็นไปได้ที่จะใช้แผนที่การบิน

สำรวจความเข้มสานามแม่เหล็กโลกในการกำหนดขอบเขตระหว่างหินตะกอนภูเขาไฟและหินแกรนิตและกำหนดความลึกจากการศึกษาโครงสร้างทางธรณีวิทยาพบว่ามีเส้นผ่าศูนย์กลางประมาณ 25 กิโลเมตร และมีหินแกรนิตอยู่ตรงกลางของโครงสร้างนี้รูปร่างของหินแกรนิตมีลักษณะคล้ายภูเขาอ่างและมีรอยเดือนในลักษณะตรงลงไป แต่จากการศึกษาข้อมูลทางธรณี-พิสิกส์ได้แก่การวัดค่าความถ่วง ความเข้มสานามแม่เหล็กโลกและศึกษาพิสิกส์พบว่าแกรนิตมีความลึกกวิเวพศูนย์กลางมากกว่า มีรูปร่างตรงลงไปและชั้นสามารถกำหนดครอปเดือนที่เกิดขึ้นอยู่ในแนวเฉียงและอยู่ห่างไปจากตำแหน่งเดิมประมาณ 2-3 กิโลเมตร

Enmark and Parasnis (1980) ได้ทำการศึกษาโครงสร้างบริเวณจุดบัสตูแทรค (Jorn-Bastutrask) ซึ่งอยู่ทางเหนือของสวีเดน บริเวณนี้มีแกรนิต 2 ชนิดคือแกรนิตจอร์น (Jorn Granite) มีความหนาแน่น 2680 kg/m³ และแกรนิตเรอร์ชันมีความหนาแน่น 2660 kg/m³ โดยแกรนิตจอร์น มีอายุมากกว่าแกรนิตเรอร์ชัน โครงสร้างทางธรณีวิทยาในพื้นที่นี้มีความลึกมากกว่า 200-300 เมตร จากการศึกษาข้อมูลทางธรณีพิสิกส์โดยการวัดค่าความถ่วงและนำมาสร้างแบบจำลองของแกรนิตมีทั้งหมด 4 แบบซึ่งสอดคล้องกับแบบจำลองที่ได้จากการศึกษาข้อมูลทางธรณีวิทยา

Enmark and Nisca (1982) ได้ศึกษาริเวณแกรนิตเกลลีจาร์ (Gallejaur granite) ซึ่งอยู่ทางตอนเหนือของประเทศสวีเดน จากข้อมูลทางธรณีวิทยาบริเวณแกรนิตเกลลีจาร์นี้ หินแกรนิตจัดอยู่ในมหาภูมิภาคเบรียัน รูปร่างค่อนข้างกลมมนีเส้นผ่าศูนย์กลางประมาณ 10-12 กิโลเมตร รอบๆ แกรนิตเกลลีจาร์เป็นหินแคน โนร์เรย์กvar เกลลีจาร์แคน โนร์(Gallejaur gabbro) จากการศึกษาทางธรณีวิทยาแสดงว่าแกรนิตมีความลึกประมาณ 1 กิโลเมตร มีหินภูเขาไฟชนิดเบสิก (Basic volcanics) เป็นฐานมารองรับหินแกรนิตนี้ สำหรับด้านข้างลึกลงไปได้ดินเป็นหินตะกอนภูเขาไฟชนิดไร โอลิติก-แอนดีซิติก(Rhyollitic-andesitic volcanics) จากการศึกษาทางด้านธรณี-พิสิกส์ได้แก่การวัดความถ่วงและความเข้มสานามแม่เหล็กโลก และการสร้างแบบจำลองพบว่ามีลักษณะเช่นเดียวกับแบบจำลองของข้อมูลทางธรณีวิทยา กล่าวคือ มีลักษณะเป็นรูปเหตุขนาดใหญ่ มีแร่เหล็กและแมกนีเซียมเป็นส่วนประกอบที่สำคัญ ส่วนสูงที่สุดมีลักษณะเป็นรูปท่อน้ำก๊าซ น้ำ น้ำแข็ง โนร์โนนาไซต์เป็นส่วนประกอบ ความลึกมากที่สุดของโครงสร้างนี้ประมาณ 3.5-4.5 กิโลเมตร แกรนิตอยู่ในระดับดินกือลีกประมาณ 250 เมตร มีตะกอนภูเขาไฟชนิดเบสิก(Basic volcanics) และมีหินไโร โอลิติก-แอนดีซิติกมารองรับเป็นฐานอีกชั้นหนึ่งและต่อสืบทอดลงไปข้างใต้

นอกจากนี้การบินสำรวจปริมาณกัมมันตภาพรังสีที่เป็นอิควิวิทีนี่ชี้ช่องของการใช้กำหนดขอบเขตของแกรนิตดังต่อไปนี้

Tulyatid (1992) ได้ศึกษานิเวณหัวหิน-ปราณบุรีซึ่งอยู่ทางภาคใต้ของประเทศไทย ห่างจากกรุงเทพฯ ประมาณ 170-230 กิโลเมตร อยู่ในจังหวัดประจวบคีรีขันธ์และเพชรบุรี ชั้นดินที่ศึกษาอยู่ในหัวหิน ประจวบคีรีขันธ์และพนมสารคาม มีหินตะกอนอาชุ้งชูฉลุเรียน-เพอร์เมียน วางอยู่บนตะหินก้อนยุกไทรแอสซิคและมหา yokpari แคมเบรียน หินแกรนิตแบ่งเป็น 2 กลุ่ม คือ หินแกรนิตที่เปลี่ยนไปเป็นหินในสีซึ่งมีลักษณะเป็นริ้วนาน(foliated granite) และแกรนิตที่ไม่ลักษณะไม่เป็นริ้วนาน(non foliated granite) หินแกรนิตที่มีลักษณะเป็นริ้วนานมี 3 กลุ่มคือ กลุ่มหุบกะพง(Hub kapong) กลุ่มหัวหิน(Hua Hin) และกลุ่มปราณบุรี(PranBuri) กลุ่มหัวหินและหุบกะพง เป็นชนิด S-type กลุ่มปราณบุรี เป็นชนิด I-type ส่วนหินแกรนิตที่ไม่ลักษณะไม่เป็นริ้วนานอยู่ทางตะวันตกของแกรนิตพลูตอන เกิดขึ้นจากลำหินอัคนีขนาดเล็ก(stock) รายล้อมในแนว N-S ปรากฏอยู่ทางด้านขวาของหินที่ศึกษา ซึ่งอาจเกิดจากเกิดรอยแตกของรอยล็อก ระยะ - คลองมะรุยและรอยล็อก พาโกดา แหล่งแร่สันพันธ์อยู่กับหินแกรนิตที่ไม่ลักษณะไม่เป็นริ้วนาน พบอยู่ทางตะวันตกเฉียงเหนือ เช่น ดินสุกและหังสตeten ที่ขอบของพลูตอันหุบกะพง นอกจากนี้ ข้อมูลความเข้มสนานแม่เหล็กได้แสดงรอยล็อก คือปรากฏความเข้มแม่เหล็กติดปักติดล็อกๆ ไปตามชั้นรอยล็อกในแนว N-S การเปลี่ยนสภาพน้ำร้อน (hydrothermal alteration) ทำให้มีปริมาณ K สูง บริเวณที่ K สูง U และ Th จะมีปริมาณต่ำถึงปานกลาง อัตราส่วนของ $e\text{Th}/K$ ต่ำมากและเป็นไปได้ว่า $e\text{U}/e\text{Th}$ มีปริมาณปานกลางถึงสูง ผลการศึกษานี้เชื่อว่าการเปลี่ยนแปลงของน้ำร้อนสันพันธ์กับแกรนิตลิวโคซึ่งทางตอนเหนือของพลูตอันหุบกะพง ซึ่งมีสักภากษาสูงในการเกิดเรื่อง ผลกระทบการศึกษาข้อมูลรังสีสามารถจำแนกมาส่องหินแกรนิตได้ และพบว่าแหล่งแร่สันพันธ์กับแกรนิตที่ไม่ลักษณะไม่เป็นริ้วนานและนอกจากสามารถจำแนกความแตกต่างในหินแกรนิตแล้วยังสามารถจำแนกความแตกต่างระหว่างมีแร่และไม่มีแร่ได้ด้วย

วัตถุประสงค์

- เพื่อศึกษาและกำหนดลักษณะโครงสร้างทางธรณีวิทยาเชิงภูมิภาคในหินที่จังหวัดสตูล และจังหวัดสงขลา โดยวิธีการวัดค่าความโน้มถ่วงโลก
- เพื่อเปรียบเทียบผลการศึกษาโดยวิธีวัดค่าความโน้มถ่วงกับวิธีวัดกัมมันตภาพรังสี สถานแม่เหล็กโลก และธรณีวิทยา
- เพื่อปรับปรุงข้อมูลด้านธรณีวิทยาของหินที่จังหวัดสตูลและจังหวัดสงขลา ระหว่างละตitud $6^{\circ}30'N$ - $7^{\circ}15' N$ และลองจิจูด $99^{\circ}45'E$ - $100^{\circ}30'E$ ด้วยข้อมูลจากการศึกษาด้านธรณีฟิสิกส์

บทที่ 2

วิธีการวิจัย

วิธีการในการทำวิจัยเพื่อศึกษาลักษณะ โครงสร้างทางธารณีวิทยา ของพื้นที่บริเวณจังหวัดสตูลและจังหวัดสงขลา โดยใช้วิธีทางธรณีพิสิกส์ต้องใช้วัสดุ อุปกรณ์และวิธีดำเนินการ โดยมีรายละเอียดดังต่อไปนี้

วัสดุ

ในการศึกษาโครงสร้างทางธารณีวิทยาของพื้นที่บริเวณจังหวัดสตูลและจังหวัดสงขลา โดยใช้วิธีทางธรณีพิสิกส์จะต้องใช้วัสดุต่างๆ โดยแบ่งตามหัวข้อที่ทำการศึกษา ดังต่อไปนี้

1. วัสดุที่ต้องใช้สำหรับศึกษาค่าความถ่วง ประกอบด้วยรายการดังต่อไปนี้

- 1.1 เซือกพลาสติกฟางขาวประมาณ 5"
- 1.2 สีน้ำมัน / สีพลาสติก (สีแดงและสีขาว)
- 1.3 ฝาขวดนำอัดลม
- 1.4 ตะปูขนาด 3" ซึ่งมีฝาน้ำอัดลมและเซือกพลาสติกฟางติดอยู่ เพื่อใช้เป็นสัญญาณแสดงตำแหน่ง ที่ทำการวัดค่าความถ่วงและความสูง

2. วัสดุที่ต้องใช้สำหรับการศึกษาความหนาแน่นของหิน ประกอบด้วย

- 2.1 หินด้วยช่องซึ่งเก็บมาจากพื้นที่ศึกษา มีมวลประมาณ 1-3 กิโลกรัม
- 2.2 น้ำเปล่าสำหรับใช้ในการแซะหินจากข้อ 2.1 เพื่อทำให้หินอ่อนตัวค้างน้ำ

3. วัสดุที่ต้องใช้สำหรับศึกษาความสูงของพื้นที่ศึกษา

เนื่องจากการศึกษาค่าความสูงที่ตำแหน่งเดียวกันกับการศึกษาค่าความถ่วง ดังนั้นจึงใช้วัสดุต่างๆ เช่นดียา กันกับการศึกษาค่าความถ่วงในหัวข้อ 1

4. วัสดุที่ต้องใช้สำหรับวิเคราะห์ปริมาณโพแทสเซียม(K) ยูเรเนียมสมมูล(eU)และ thoเรียมสมมูล(eTh) ประกอบด้วยรายการดังต่อไปนี้

4.1 หินตัวอย่างที่เก็บมาจากพื้นที่ศึกษา มีมวลประมาณ 500 กรัม (ชุดเดียวกับหินที่นำมาวัดค่าความหนาแน่น)

4.2 กล่องพลาสติกสำหรับใส่หินตัวอย่างและสารมาตรฐานที่บดແล็กไว้ในข้อ 4.1 ซึ่งเป็นรหัสแสดงตำแหน่งที่ทำการเก็บหินตัวอย่างไว้ข้างกล่อง

4.3 สารมาตรฐานกัมมันตรังสี K,U และ Th รหัส RG K-1,RG U-1 และ RG Th-1

4.4 ชาตุกัมมันตรังสี ในที่นี้ใช้ Co-60

4.5 เทปพันสายไฟและกระดาษกา

4.6 สีเมจิกสำหรับเขียนรหัสตัวอย่างหินข้างกล่องพลาสติก

อุปกรณ์

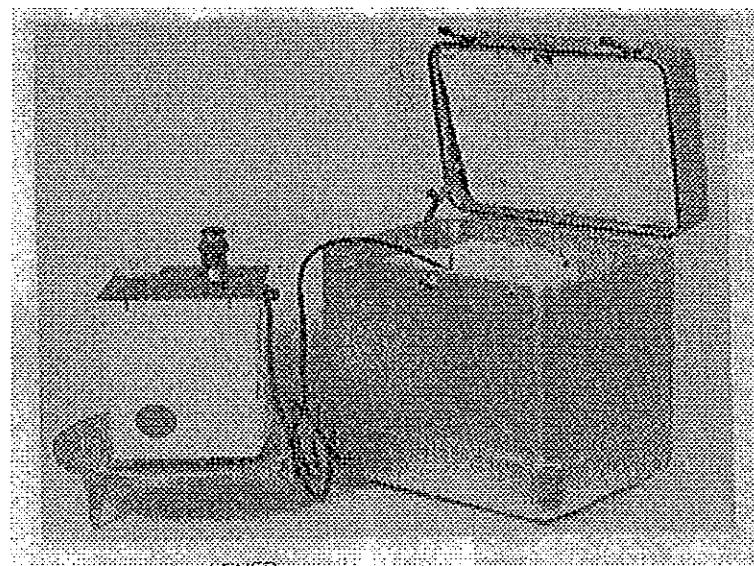
ในการศึกษาโครงสร้างทางธรณีวิทยาของพื้นที่บริเวณจังหวัดสตูลและจังหวัดสงขลา โดยใช้วิธีทางธรณีฟิสิกส์จะต้องใช้อุปกรณ์ต่างๆ โดยแบ่งตามหัวข้อที่ทำการศึกษา ดังต่อไปนี้

1. อุปกรณ์ที่จำเป็นต้องใช้สำหรับศึกษาค่าความถ่วง ประกอบด้วยรายการดังต่อไปนี้

1.1 เครื่องแกรวิติเมตร (gravity meter) แบบไม่เสถียรชนิดคลาสท์และรอนเบร็คแกรวิติ-มิเตอร์ (Lacoste and Romberg gravity meter) ที่มีความแม่นยำถึง 0.01 มิลลิเกล เพื่อใช้วัดค่าความถ่วงสัมพัทธ์ระหว่างจุดวัด พลิตโอดิบริชท์ Lacoste & Romberge, inc. Austin, Texas, U.S.A. รุ่น G-565 ซึ่งประกอบด้วยก้อนมวลติดอยู่ที่ปลายของ杆อันหนึ่ง มิเตอร์ประกอบด้วย杆ที่มีจุดหมุนอยู่ที่ปลายด้านหนึ่งและมีก้อนมวลติดอยู่ปลายอีกด้านหนึ่ง โดย杆นี้ถูกหมุนค่อยๆ ไปให้หยุดลงในแนวระดับโดยประมาณ ขนาดของโนเมนต์ซึ่งกระทำโดยสปริงต่อ杆ที่ขึ้นอยู่กับส่วนที่ยึดออกของสปริงและหมุน θ เมื่อเกิดการเปลี่ยนแปลงแรงfieldจากความถ่วงที่กระทำต่อ ก้อนมวล杆 จะเคลื่อนที่ซึ่งทำให้เกิดการเปลี่ยนหมุนระหว่าง杆กับสปริง นั่นคือเกิดการเปลี่ยนโนเมนต์ของสปริงที่ดึง杆 ทำให้杆เคลื่อนที่มากขึ้น ไปอีกซึ่งเป็นการเพิ่มปริมาณกระชากให้แก่杆 แต่จากการเปลี่ยนแปลงความถ่วงเป็นผลทำให้แรงคืนตัวของสปริงเพิ่มขึ้น หมุน θ จะลดลงเป็นหมุน θ' (ภาพประกอบ 9,10,11)

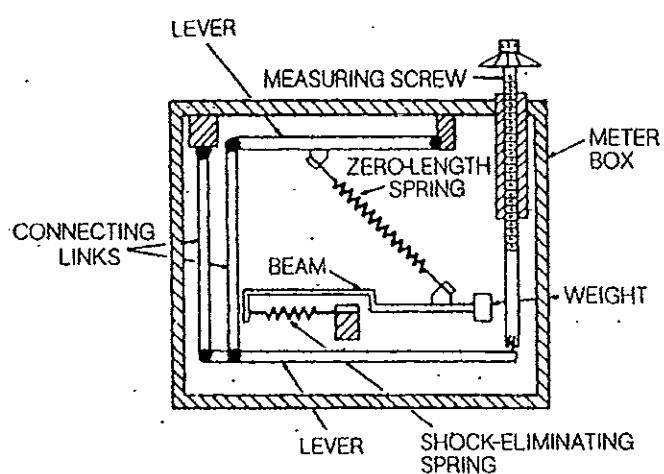
ภาพประกอบ 9 แกรวิติมิเตอร์แบบลากอสท์และรอมเบิร์ก

(ที่มา : Robinson,1988)

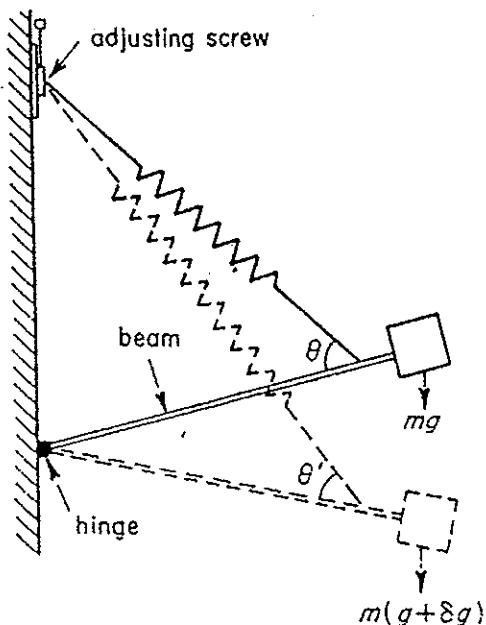


ภาพประกอบ 10 ภาคตัดขวางแสดงเก้าโครงของแกรวิติมิเตอร์แบบลากอสท์และรอมเบิร์ก

(ที่มา : Robinson,1988)



ภาพประกอบ 11 หลักการทำงานของเกรวิติมิเตอร์แบบลากอสท์และรอนเบร็ก
(ที่มา : Kearey, 1991).



1.2 แผนที่ภูมิประเทศาตราส่วน 1:50,000 จำนวน 9 ระหว่าง ได้แก่ อำเภอหาดใหญ่ 5023 (II), อำเภอสะเดา 5022(II), บ้านคลองแขะ 5022(I), บ้านนาสีทอง 5023(III), อำเภอหุ่งหว้า 4923 (II), อำเภอละจุ 4922(I), บ้านเจ็บลัง 4922(II), อำเภอควนกาหลง 5022 (IV) และจังหวัดสตูล 5022(III) เพื่อใช้สำหรับการศึกษาลักษณะภูมิประเทศและเส้นทางที่เข้าไปทำการศึกษาในครั้งนี้

1.3 นาฬิกาสำหรับอ่านเวลาข้อมูลที่ทำการวัดค่าความถ่วง เพื่อนำไปแก้ไขค่าคริฟท์

1.4 เครื่องมืออ่านพิกัดทางภูมิศาสตร์(GPS) ยี่ห้อ Trimble รุ่น Basic Pathfinder เพื่ออ่านตำแหน่งจุดวัดความถ่วง ซึ่งมีลักษณะดังภาพประกอบ 12

1.5 เครื่องมือเพื่อตรวจสอบทิศทางของเส้นทางสำรวจ

1.6 โปรแกรมคอมพิวเตอร์ที่นำมาใช้วิเคราะห์ค่าความถ่วง

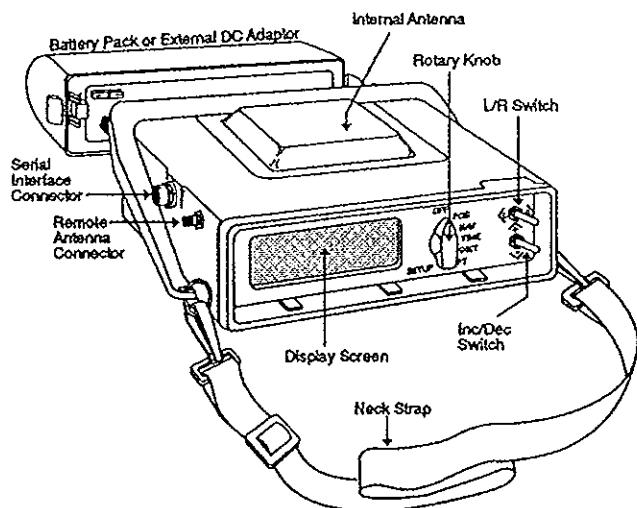
1.6.1 โปรแกรมโลตัส 1-2-3 (lotus 1-2-3) เวอร์ชัน 2.2 สำหรับประมวลข้อมูลความถ่วงและอื่นๆ

1.6.2 โปรแกรมเซอร์เฟิร์ฟสำหรับวินโดว์(Winsurf) เวอร์ชัน 5.0 สำหรับเขียนคอนทัวร์ค่าความถ่วงและถอนพื้นที่ความถ่วง

1.6.3 โปรแกรม GMM (Gravity & Magnetic Modelling) เวอร์ชัน 1.31 ของบริษัท GeoVista AB โปรแกรมนี้ใช้คำนวณค่าพิกัดภูมิศาสตร์และค่าพิกัดของสนามแม่เหล็กโดยจะต้องป้อนค่าพารามิเตอร์ต่างๆ ให้กับโปรแกรม สำหรับการแปลงความค้านความถ่วงพารามิเตอร์ที่ใช้คือค่าความหนาแน่นของมวลพิกัดและมวลข้างเคียงพารามิเตอร์ของแบบจำลองของมวลสามารถปรับเปลี่ยนได้โดยโปรแกรม GMM จะกระทำการคำนวณที่คำนวณได้สอดคล้องกับค่าที่วัดได้

1.6.4 โปรแกรมกราฟเฟอร์(Grapher)เวอร์ชัน 1.79 สำหรับเขียนกราฟและแผนที่

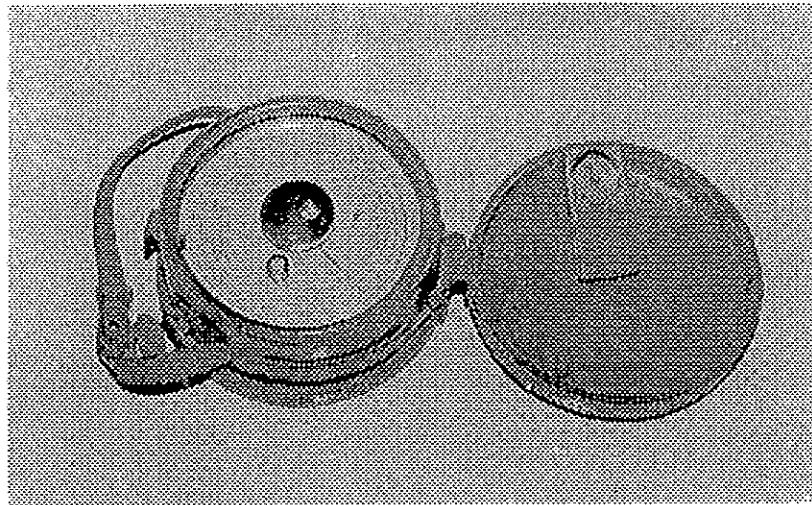
ภาพประกอบ 12 เครื่องมืออ่านพิกัดทางภูมิศาสตร์(GPS)



2. อุปกรณ์ที่ใช้ในการศึกษาความสูงของจุดวัด ประกอบด้วยรายการดังต่อไปนี้

2.1 นาฬรรคดับความสูง (Altimeter) ประเภทความดันบรรยายกาศสำหรับวัดระดับความสูงของจุดวัดค่าความถ่วงเพื่อนำมาปรับแก้ค่าความถ่วง รุ่น MDM-5, จาก -100 m ถึง + 2500 m, ± 0.5 METER ผลิตใน U.S.A. โดยบริษัท American Paulin System, Los Angeles, California มีลักษณะดังภาพประกอบ 13

ภาคประกอบ 13 มาตรระดับความสูงนิคความคัน American Paulin System รุ่น MDM-5



2.2 แผนที่ภูมิประเทศาตราส่วน 1:50,000 จำนวน 9 ระหว่าง เพื่อแสดงเส้นทางคมนาคมซึ่งใช้ร่วนกับแผนที่ภูมิประเทศที่ใช้ศึกษาความถ่วงดังหัวข้อ 1.2 เมื่อจากเป็นจุดวัดเดียวกัน

2.3 เครื่องมืออ่านพิกัดทางภูมิศาสตร์(GPS) ยี่ห้อ Trimble รุ่น Basic Pathfinder เพื่ออ่านตำแหน่งจุดวัดความสูง ซึ่งเป็นจุดวัดเดียวกันกับจุดค่าความถ่วง

2.4 เทอร์โนมิเตอร์สำหรับวัดอุณหภูมนิของบรรยากาศขณะทำการวัด

2.5 นาฬิกาสำหรับอ่านเวลาขณะทำการวัด

2.6 โปรแกรมคอมพิวเตอร์ที่นำมาใช้ศึกษาความสูงของจุดวัด คือโปรแกรมโลตัส 1-2-3 (Lotus 1-2-3) เวอร์ชั่น 2.2 สำหรับประมวลผลข้อมูลค่าความสูงของจุดวัดและอื่นๆ

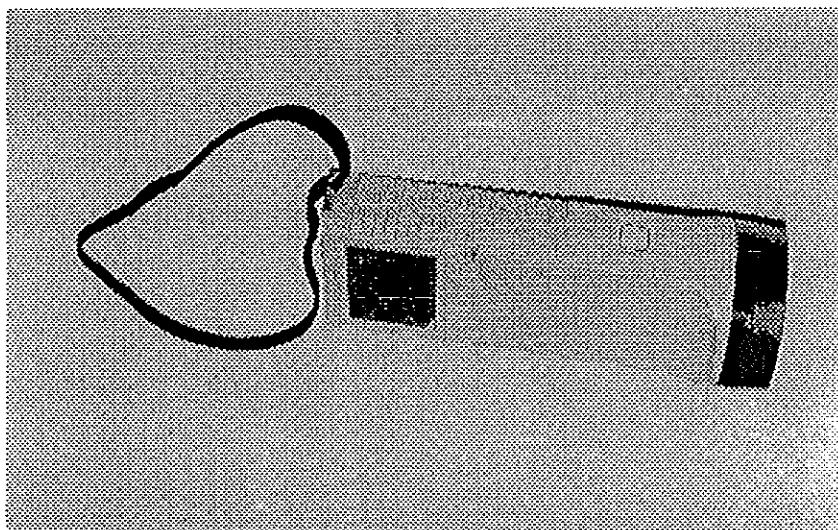
3. อุปกรณ์ที่จำเป็นต้องใช้ในการศึกษาสถานแแม่เหล็ก ประกอบด้วยรายการ ดังต่อไปนี้

3.1 ข้อมูลแม่เหล็กจากการบินสำรวจที่ระยะ 122 เมตร(400 ฟุต) จากระดับน้ำทะเลเป็นกลาง ของกรมทรัพยากรธรณี ปี พ.ศ. 2532 ซึ่งบันทึกไว้ในแผนบันทึกข้อมูลแม่เหล็ก

3.2 แผนที่แม่เหล็ก (survey B&C) มาตราส่วน 1:50,000 จำนวน 9 ระหว่าง ได้แก่ ระหว่าง อำเภอหาดใหญ่ 5023(II), อำเภอสะเดา 5022(I), บ้านคลองแขะ 5022(I), บ้านนาสีทอง 5023(III), อำเภอทุ่งหว้า 4923(II), อำเภอละฎู 4922(I), บ้านเจ็งบิลัง 4922(II), อำเภอควนกาหลง 5022(IV), และจังหวัดสตูล 5022(III)

3.4 แคปปามิเตอร์ (kappameter) รุ่น KT-5 ผลิตโดยบริษัท Geofyzika Brno,Czecholovakla สำหรับวัดค่าส่วน率น้ำใจได้ทางแม่เหล็ก (magnetic susceptibility) ของหิน โดยซึ่งมีความไว (sensitivity) เท่ากับ 10^{-6} SI มีลักษณะดังภาพประกอบ 14

ภาพประกอบ 14 แคปปามิเตอร์ รุ่น KT-5



3.5 โปรแกรมคอมพิวเตอร์ที่นำมาใช้วิเคราะห์ค่าส่วน率แม่เหล็กโลก

3.5.1 โปรแกรมโลตัส 1-2-3 (Lotus 1-2-3) เวอร์ชัน 2.2 สำหรับประมวลข้อมูลค่าส่วน率แม่เหล็กโลกและอื่นๆ

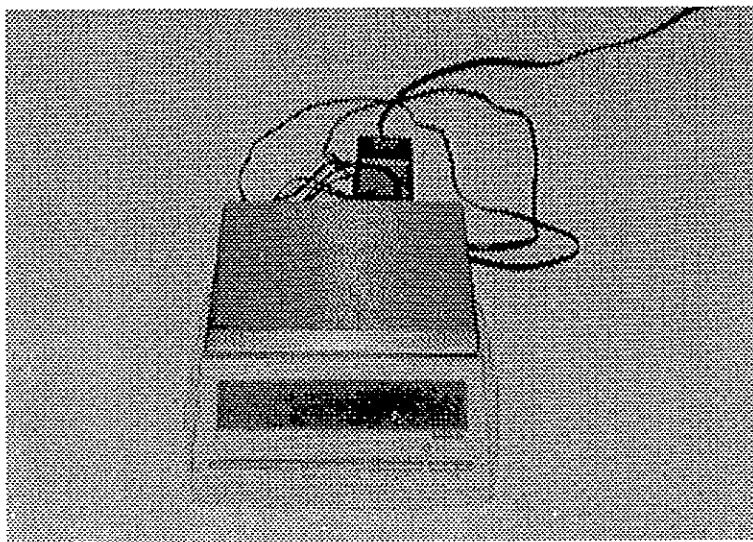
3.5.2 โปรแกรมเซอร์ฟอร์สำหรับวินโดว์ (Winsurf) เวอร์ชัน 5.0 สำหรับเขียนคอนทัวร์ ความลึกและส่วน率แม่เหล็กโลกรวม

3.5.3 โปรแกรม GMM (Gravity & Magnetic Modelling) เวอร์ชัน 1.31 ของบริษัท GeoVista AB สำหรับคำนวณค่าพิกัดส่วน率แม่เหล็กของโลกโดยจะต้องป้อนค่าพารามิเตอร์ต่างๆ ให้กับโปรแกรม ดังนี้ (1) ค่าส่วน率น้ำใจได้ทางแม่เหล็ก (2) นูนเท (inclination) ซึ่งเป็นนูนระหว่างของส่วน率แม่เหล็กรวมของโลกกับระนาบระดับ (3) นูนนำยabenแม่เหล็ก (magnetic declination) คือ นูนระหว่างส่วน率รวมของส่วน率แม่เหล็กรวมของโลกในแนวอนกับทิศเหนือนอกมิศาสตร์ (4) ความสูงจากระดับน้ำทะเล คือ ระดับความสูงในการบินสำรวจ โดยเทียบกับระดับน้ำทะเลเดปานกลาง พารามิเตอร์ของแบบจำลองของมวลสามารถปรับเปลี่ยนได้โดยโปรแกรม GMM จึงกระทั่งส่วน率แม่เหล็กที่คำนวณได้สอดคล้องกับค่าที่วัดได้

3.5.4 โปรแกรมกราฟไฟฟอร์ (Grapher) เวอร์ชัน 1.79 สำหรับเขียนกราฟและแผนที่

4. อุปกรณ์ที่จำเป็นสำหรับศึกษาความหนาแน่นของพิน ประกอบด้วยรายการ ดังต่อไปนี้
- 4.1 ข้อเสนอสำหรับใช้เครื่องพินจากก้อนมวลขนาดใหญ่ ๆ ดำเนินการที่เก็บ เพื่อนำมาเป็นตัวอย่างวัสดุค่าความหนาแน่น
 - 4.2 ยกสำหรับเจาะจัดหินออกจากก้อนมวลขนาดใหญ่
 - 4.3 ถุงมือ เพื่อป้องกันพิษบาดเจ็บ
 - 4.4 หน้ากากราสติก เพื่อป้องกันเศษหินกระเด็นเข้าตาและเครื่องพิน
 - 4.5 ภาชนะบรรจุน้ำหนัก 16 ลิตร สำหรับแข็งพินเพื่อให้อิ่มตัวด้วยน้ำ
 - 4.6 ตะแกรงโลหะวงสี่เหลี่ยมจัตุรัส มีขนาดฐานกว้าง 16 เซนติเมตร ยาว 16 เซนติเมตร โดยมีตะขอสำหรับเกี่ยวไว้ทางที่ไส้เมล็ดหินตัวอย่าง
 - 4.7 เครื่องชั่งอิเล็กทรอนิกส์ยี่ห้อ METTLER รุ่น BB3000 ซึ่งสามารถชั่งมวลได้ขนาดไม่เกิน 3100 g ซึ่งมีลักษณะดังภาพประกอบ 15

ภาพประกอบ 15 เครื่องชั่งอิเล็กทรอนิกส์ยี่ห้อ METTLER รุ่น BB3000



- 4.8 โปรแกรมคอมพิวเตอร์ที่นำมาใช้วิเคราะห์ค่าความหนาแน่นของพินตัวอย่าง
- 4.8.1 โปรแกรมโลตัส 1-2-3 (lotus 1-2-3) เวอร์ชัน 2.2 สำหรับประมวลข้อมูลความหนาแน่นของพินตัวอย่างและอื่นๆ
 - 4.8.2 โปรแกรมกราฟไฟอร์ (Grapher) เวอร์ชัน 1.79 สำหรับเขียนกราฟและแผนที่แสดงตำแหน่งการเก็บพินตัวอย่าง

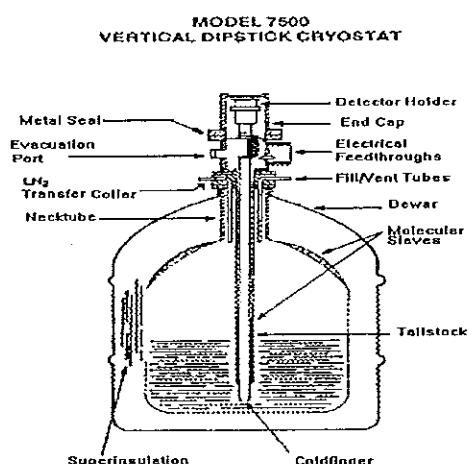
5. อุปกรณ์ที่จำเป็นสำหรับใช้ในการศึกษาค่ากัมมันตภาพรังสี ประกอบด้วยรายการ ดังต่อไปนี้

5.1 อุปกรณ์ที่ใช้สำหรับวิเคราะห์หาปริมาณ โพแทสเซียม(K), ยูโรเนียมสมมูล(eU) และ thoเรียน สมมูล(eTh) ประกอบด้วย

5.1.1 หัววัดรังสีแบบเยอนานียมนบริสุทธิ์ (High purity Ge :HPGe) เป็นอุปกรณ์ สำหรับ ตรวจจับรังสี รุ่น Ge1319 เส้นผ่าศูนย์กลาง 44.5 mm. ความยาว 40.5 mm ปริมาตรหัววัด (Active Volume) 59.5 cm³ หัววัดเป็นรูปแบบร่วมแกนปลายปิด (closed ended coaxial) ค่าประสิทธิภาพสัมพัทธ์ 13% FWHM ที่ 1.33 MeV เป็น 1.75 keV พร้อม Cryostat รุ่น 7500 (vertical dipstick cryostat) ซึ่งมีลักษณะดังภาพประกอบ 16

ภาพประกอบ 16 เครื่องหัววัดเยอนานียมนบริสุทธิ์สูง (HPGe)

(ที่มา : Germanium detector User's Manual)



5.1.2 เครื่องวิเคราะห์สัญญาณแบบหลายช่อง(เอ็มซีเอ) ทำงานที่ 4,000 โวลต์ พลิตโดย บริษัท Canberra Industries, Inc., ปีที่ 0 Canberra รุ่น Series 35 plus

5.1.3 หน่วยจ่ายกำลังไฟฟ้ากำลังสูง Canberra รุ่น 4261A

5.1.4 เครื่องขยายสัญญาณ

5.1.5 เครื่องคอมพิวเตอร์และแผ่นแม่เหล็กบันทึกข้อมูล

5.1.6 อุปกรณ์อิเล็กทรอนิกส์ที่เกี่ยวข้อง

5.1.7 เครื่องชั่งอิเล็กทรอนิกส์ยี่ห้อ METTLER รุ่น BB3000

5.1.8 เครื่องบดหินตัวอย่างชั้นท่อ Denver Equipment ผลิตโดยบริษัท Joy Manufacturing U.S.A

5.1.9 ศึกษาพื้นที่และกระบวนการ

5.1.10 เตาอบไฟฟ้าผลิตโดยบริษัท GmbH Co. KG 8540 Schwabach W- Germany ชั้นท่อ Memmert รุ่น Um 400 เพื่อให้ออนໄล์กความชื้นออกจากตัวอย่างหิน ซึ่งสามารถเลือกอุณหภูมิได้ตั้งแต่ 30 - 230 องศาเซลเซียส และสามารถตั้งเวลาได้

5.1.11 โปรแกรมคอมพิวเตอร์ที่นำมาใช้บันทึกและวิเคราะห์หาปริมาณโพแทสเซียม(K), ยูเรเนียมสมมูล(eU)และทอเรียมสมมูล(eTh) ประกอบด้วย

5.1.11.1 โปรแกรม PC UTIL สำหรับวิเคราะห์ข้อมูล

5.1.11.2 โปรแกรมโลตัส 1-2-3 (lotus 1-2-3) เวอร์ชั่น 2.2 สำหรับประมวลข้อมูลค่ากัมมันตภาพรังสีและอื่นๆ

5.1.11.3 โปรแกรมซอฟต์แวร์สำหรับวินโดว์(Winsurf) เวอร์ชั่น 5.0 สำหรับเขียนคอนทัวร์ค่ากัมมันตภาพรังสี

5.1.11.4 โปรแกรมกราฟฟอร์ (Grapher) เวอร์ชั่น 1.79 สำหรับเขียนกราฟและแผนที่แสดงค่ากัมมันตภาพรังสีที่ทำการวิเคราะห์ได้จากหินตัวอย่างในแต่ละตำแหน่ง

5.2 ข้อมูลรังสีจากการบินสำรวจ ได้แก่ โพแทสเซียม (K) ยูเรเนียมสมมูล (eU) และทอเรียมสมมูล (eTh) ของกรมทรัพยากรธรณี พ.ศ. 2532 ซึ่งถูกบันทึกลงในแผ่นบันทึกข้อมูลแม่เหล็ก

5.3 แผนที่ความเข้มกัมมันตภาพรังสีในมาตราส่วน 1:250000 (กรมทรัพยากรธรณี, 2532)

วิธีดำเนินการ

สำหรับในการศึกษาวิจัยในครั้งนี้ได้แบ่งวิธีการดำเนินการออกเป็น 2 ขั้นตอนคือ

- ตอนที่ 1 การศึกษาในภาคสนาม
- ตอนที่ 2 การศึกษาในห้องปฏิบัติการ

ตอนที่ 1 การศึกษาในภาคสนาม

การศึกษาวิจัยทางชลประทานที่สิ่งปลูกสร้างครอบคลุมทุกภูมิภาคที่มีสภาพทางภาคสนามและการวิเคราะห์ข้อมูลในห้องปฏิบัติการ สำหรับการศึกษาในภาคสนามมีการดำเนินการดังต่อไปนี้คือ

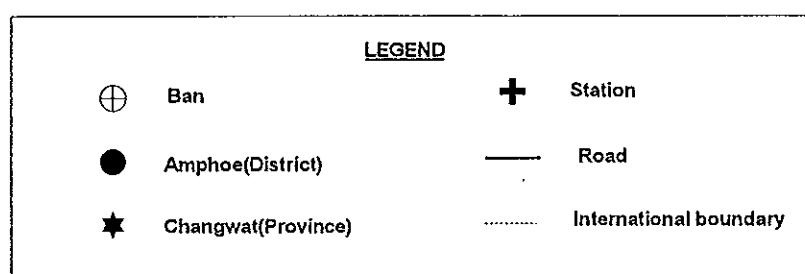
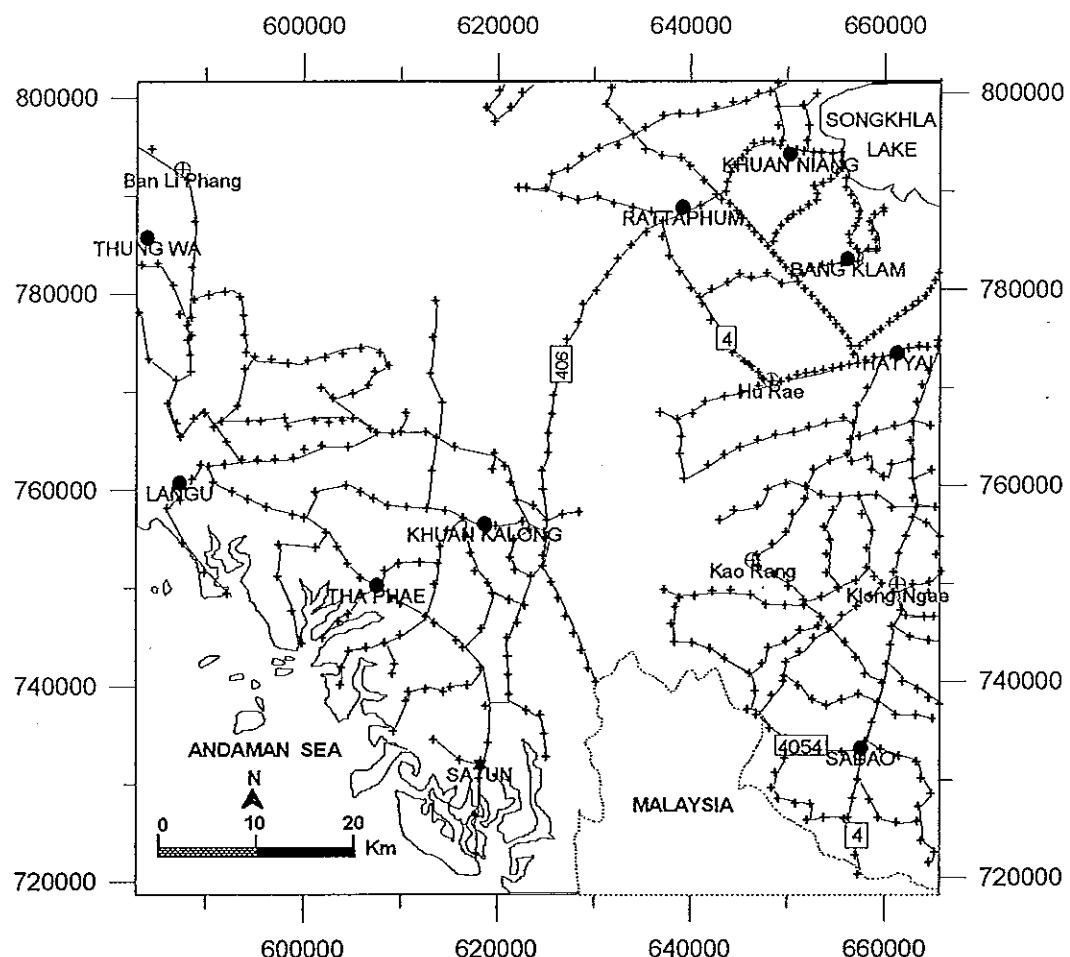
1. วางแผนและกำหนดจุดวัดค่าความถ่วงและความสูงลงบนแผนที่ภูมิประเทศตามเส้นทางถนนตามที่มีอยู่เดิมในพื้นที่ศึกษา ซึ่งการศึกษารั้งนี้ได้กำหนดให้ระยะห่างระหว่างจุดวัดเท่ากับ 2 - 4 กิโลเมตร ได้จำนวนจุดรวม 424 จุดและมีข้อมูลเดิมบางส่วนระยะห่างระหว่างจุดวัดเท่ากับ 1 กิโลเมตรและ 2 กิโลเมตร (Lohawijarn ,1992) อีกจำนวน 120 จุด รวมจุดวัดทั้งหมด 544 จุด ดังภาพประกอบ 17

2. วางเครื่องแกรวิติ米เตอร์ลงบนฐานรอง ณ จุดวัด แล้วปรับให้เครื่องมือวัดให้อยู่ในแนวระดับ ทั้งนี้โดยการปรับให้ระดับลูกน้ำทั้ง 2 ตำแหน่งของเครื่องมือวัดให้อยู่ตรงกันกลาง เมื่อสวิตท์ไฟ ปล่อยตัวขึ้นยึด (unclamp) ของเครื่องมือวัดตามลำดับ จากนั้นหมุนให้ตำแหน่งของเข็มบนหน้าปัดมีไปอยู่ ณ ตำแหน่ง reading line (ค่า reading line จะมีค่าเฉพาะสำหรับแกรวิติมิเตอร์แต่ละรุ่น สำหรับในการศึกษารั้งนี้ใช้แกรวิติมิเตอร์รุ่น G-565 ซึ่งมีตำแหน่ง reading line ที่ 2.1) แล้วอ่านข้อมูลบนหน้าปัดมีและบันทึกผลเป็น g(read) เสียงแล้วหมุนตัวจับยึดกลับที่เดิม (clamp) เพื่อยึดกลไกต่าง ๆ ของแกรวิติมิเตอร์ไว้เพื่อกันการกระแทก กดปิดสวิตท์ไฟและนำเครื่องมือไปเก็บไว้ในกล่องสำหรับบรรจุเพื่อกันการกระแทกก่อนไปทำการวัดจุดอื่นต่อไป

3. วัดระดับความสูงของจุดวัดจากระดับน้ำทะเลโดยการวางแผนมาตรฐานตระดับความสูงบนฐานรองที่ใช้วางเครื่องแกรวิติมิเตอร์ในข้อ 2 แล้วปรับเครื่องมือให้อยู่ในแนวระดับ หลังจากนั้นอ่านสเกลบนหน้าปัดโดยใช้ว่านขยายช่วยในการอ่านเพื่อความถูกต้องแล้วบันทึกผลเป็น Height ในหน่วยเมตร เสียงแล้วเก็บอุปกรณ์เข้าที่

4. เมื่อดำเนินการข้อ 2 และ 3 เสียงแล้ว งานนี้ก็บันทึกเวลาและอุณหภูมิของบรรยากาศ เป็นองศาเซลเซียส ดังตัวอย่างตาราง 1

ภาพประกอบ 17 ตำแหน่งของจุดวัดค่าความถ่วงและความสูง



ตาราง 1 ตัวอย่างตารางบันทึกข้อมูลความถ่วงและความสูงในภาคสนาม

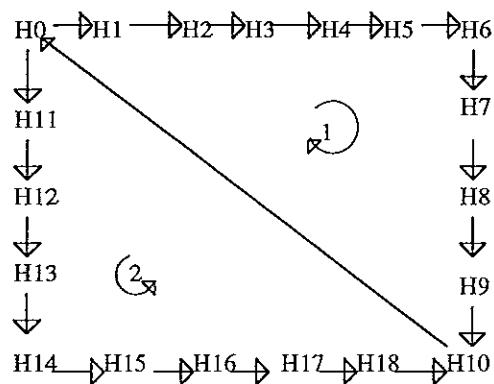
จุดวัด	เวลา (hr:min)	ค่า g ที่ อยู่ได้	ความสูง (m)	อุณหภูมิ (°c)
H342	13:01	1640.160	59	33
H353	13:11	1644.390	49	35
H354	13:20	1645.975	48	36
H355	13:28	1647.010	42	35.5
H356	13:38	1646.570	39	34.5
H357	13:48	1648.600	35	34
H358	14:01	1650.240	34	34
H359	14:10	1651.660	36	35
H360	14:20	1652.850	38	35
H342	15:07	1640.295	67.5	29

5. ประเมินความแตกต่างระหว่างความสูงเฉลี่ยในแต่ละห้องของโซน B,C,D,E บนแผนภูมิแยกเมอร์กับความสูงของจุดวัด ตามระเบียบทางในตาราง 4

6. ทำการอ่านและบันทึกตำแหน่งของจุดวัดจากเครื่องมืออ่านพิกัดทางภูมิศาสตร์(GPS)

7. เมื่อดำเนินการข้อ 6 เสร็จแล้ว ก็ออกเดินทางไปยังจุดวัดต่อไป ทั้งนี้การกำหนดจุดวัดต่อไปจะใช้วิธีการวัดระยะทางบนหน้าปืนของyanpanne ตามระเบียบทางที่กำหนด คือ 2 - 4 กิโลเมตร จากนั้นก็ดำเนินการตามข้อ 2,3,4,5 และ 6 ตามลำดับ ทำเช่นนี้ไปทุก ๆ จุดวัด แล้ววนกลับไปทำที่จุดแรกอีกครั้ง ในช่วงเวลาไม่เกิน 2 - 3 ชั่วโมง โดยเรียกจุดวัดแรกเป็นสถานีฐาน ส่วนการวัดในวงรอบใหม่โดยการใช้จุดวัดจุดใดจุดหนึ่งในวงรอบแรกเป็นสถานีฐานแล้วทำการวัดตามจุดต่าง ๆ ที่กำหนดไว้แล้วกลับมาวัดที่สถานีฐานนี้อีกครั้งและทำเช่นเดียวกันนี้ในวงรอบอื่นๆ ดังตัวอย่างในภาพประกอบ 18

ภาพประกอบ 18 วงรอบการวัดค่าความถ่วงและความสูง



8. ทำการวัดค่าสภาพรัตน์ไว้ได้ทางแม่เหล็กด้วยแคปปามิเตอร์ (Kappameter) ณ บริเวณที่มีมวลหินໂผลร่องน้ำดินใหญ่ โดยปฏิบัติตามลำดับดังนี้

8.1 กดสวิทช์ ON/OFF ซึ่งอยู่ด้านท้ายของเครื่องเมื่อเพื่อเปิดเครื่องใช้งาน

8.2 หันหน้าไปทิศของเครื่องเมื่อไปในทิศทางที่ไม่มีมวลหินกดสวิทช์ C/M ซึ่งอยู่ด้านข้างของเครื่องเมื่อเพื่อให้เครื่องมือพร้อมที่จะบันทึกข้อมูล ดังภาพประกอบ 19

8.3 หันหน้าไปทิศของเครื่องเมื่อเข้าหานมวลหินบริเวณผิวเรียบแล้วกดสวิทช์ C/M อีกครั้ง

8.4 ทำตามข้อ 8.2 และ 8.3 ประมาณ 2-3 ครั้ง ที่ตำแหน่งต่าง ๆ บนผิวเรียบของมวลหินเดียวกัน

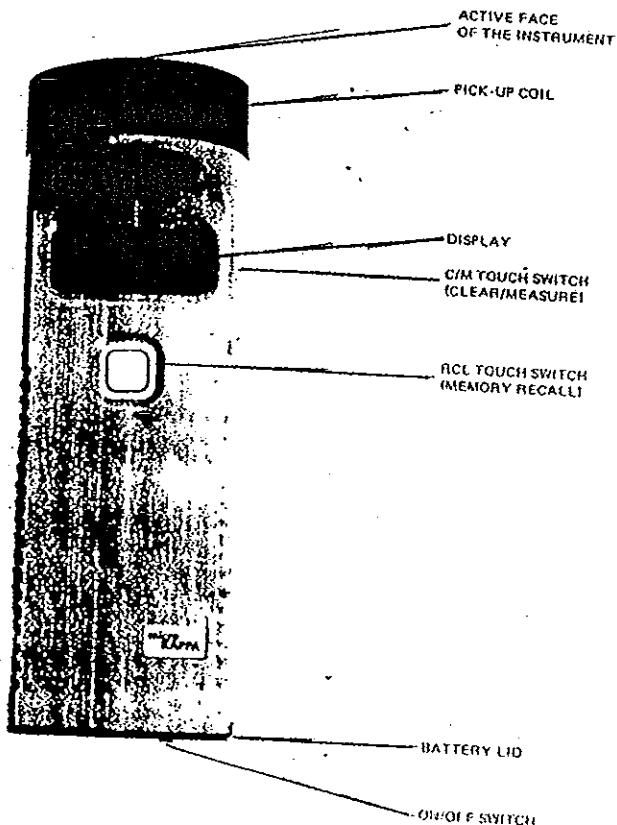
8.5 บันทึกผลผลลัพธ์จากการวัด

8.6 นำผลที่วัดได้นี้ไปคูณ ด้วย 10^{-3} เพื่อแปลงเป็นระบบหน่วยเอสไอ (SI unit)

9. เก็บตัวอย่างหินสดประมาณ 1-9 ก้อนในแต่ละบริเวณที่มีมวลหินໂผลร่องน้ำดินและประมาณ 0.5-3 กิโลกรัม เพื่อนำไปวัดค่าความหนาแน่น วิเคราะห์หาปริมาณโพแทสเซียม(K) ชูโรเนียมสมมูล(eU) และฟอเรียมสมมูล(eTh)ในห้องปฏิบัติการต่อไป ซึ่งการเก็บตัวอย่างหินสดจะทำหลังจากทำการวัดค่าความถ่วงและความสูงในพื้นที่ที่ศึกษาเสร็จเรียบร้อยแล้ว ทั้งนี้เพื่อ躲เวลาดำเนินรับวัดค่าความถ่วงในแต่ละวงรอบ

10. เสียงรหัสของจุគัตติค ไว้ที่หินตัวอย่างทุก ๆ ก้อน ทั้งนี้เพื่อสะดวกต่อการกำหนดตำแหน่งของหินตัวอย่างลงในแผนที่

ภาพประกอบ 19 หน้าปัดมีดเคปปามิเตอร์ รุ่น KT-5



ตอนที่ 2 การวิเคราะห์และการศึกษาในห้องปฏิบัติการ

การวิเคราะห์และการศึกษาในห้องปฏิบัติการสำหรับการศึกษาในครั้งนี้เป็นการนำข้อมูลที่ได้จากการเก็บรวบรวมในภาคสนามมาทำการวิเคราะห์ปรับแก้ข้อมูลโดยแบ่งการศึกษาออกเป็น 5 หัวข้อดังนี้คือ

1. การวัดค่าความหนาแน่นของหินตัวอย่าง
2. การปรับแก้ข้อมูลการวัดค่าความสูง
3. การคำนวณค่าความถ่วง
4. การวิเคราะห์ค่าสภาพรับไว้ได้ทางแม่เหล็กของหินตัวอย่างและศึกษาข้อมูลที่ได้จากการบินสำรวจที่ระดับความสูง 122 เมตร(400 ฟุต) เหนือระดับน้ำทะเลเป็นกลาง
(กรมทรัพยากรชี , 2532)

5. การวิเคราะห์ปริมาณโพแทสเซียม, ยูเรเนียมและ thorium ของหินตัวอย่างและศึกษาข้อมูลที่ได้จากการบินสำรวจทางอากาศ (กรมทรัพยากรธรรมชาติ, 2532)

1. การวัดค่าความหนาแน่นของหินตัวอย่าง

ค่าความหนาแน่นของหินมีความสำคัญต่อการปรับแก้บล็อกเกอร์และการนำไปใช้สำหรับเปลี่ยนความชื้นในห้องซึ่งความหนาแน่นของหินสามารถกำหนดได้โดยการวัดบนตัวอย่างหินโดยตรง โดยตัวอย่างหินจะถูกซึ่งในอากาศและในน้ำ ค่าความแตกต่างของน้ำหนักจะสัมพันธ์โดยตรงกับปริมาตรของตัวอย่างหินทำให้สามารถคำนวณค่าความหนาแน่นของหินได้ โดยมีขั้นตอนของการศึกษา ดังต่อไปนี้

1.1 ยื่อยตัวอย่างหินให้มีขนาดไม่เกิน 3000 กรัม ทำการสะอัดให้เศษหินและฝุ่นที่เกาะติดอยู่ภายนอกตัวอย่างหินหลุดออกไป

1.2 ปรับเครื่องซึ่งอิเล็กทรอนิกส์ให้อยู่ในระนาบระดับโดยปรับระดับน้ำให้อยู่ตรงกลางแล้วนำตัวอย่างหินที่ได้จากข้อ 1.1 ไปชั่ง บันทึกค่าเป็น W_1

1.3 นำหินจากข้อ 1.2 ไปใส่ในภาชนะขนาด 16 ลิตร ซึ่งมีน้ำบรรจุอยู่ภายในประมาณ 3/4 ของภาชนะซึ่งไว้กำกังคืน เพื่อทำให้ตัวอย่างหินอิ่มตัวด้วยน้ำ

1.4 นำตะขอแขวนมวนมาติดตั้งเข้ากับเครื่องซึ่งอิเล็กทรอนิกส์แล้วนำตัวอย่างหินที่อิ่มตัวด้วยน้ำนี้ไปชั่งโดยแขวนให้ตัวอย่างหินจนอยู่ใต้ผิวน้ำภายในภาชนะที่บรรจุน้ำเต็ม บันทึกค่าเป็น W_2 (ภาพประกอบ 20)

1.5 คำนวณหาค่าความหนาแน่นของหินตัวอย่าง โดยใช้ความสัมพันธ์ ดังสมการ

$$\rho_d = W_1 / (W_1 - W_2) \times \rho_w \quad \text{--- (1)}$$

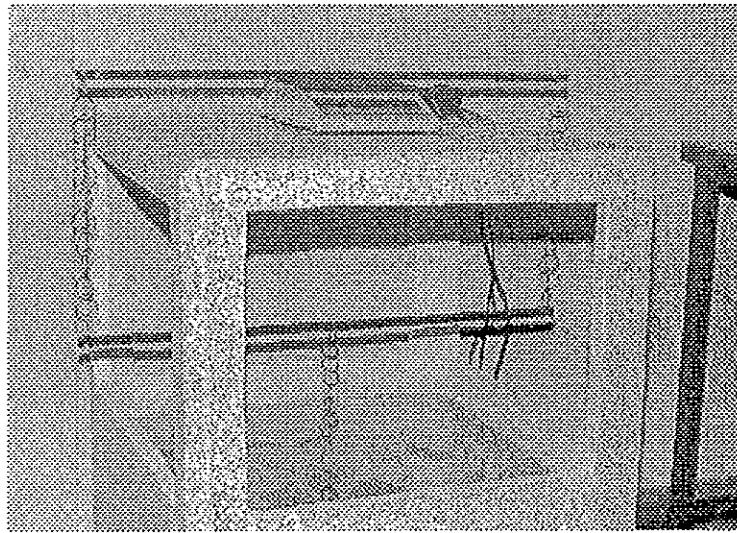
เมื่อ ρ_d คือ ความหนาแน่นแห้งของหินตัวอย่าง

W_1 คือ น้ำหนักของหินตัวอย่างที่ซึ่งในอากาศ หลังจากทำข้อ 1.1 แล้ว

W_2 คือ น้ำหนักของหินตัวอย่างที่ซึ่งในน้ำ หลังจากทำข้อ 1.3 แล้ว

ρ_w คือ ความหนาแน่นของน้ำ เมื่อกำหนดให้น้ำมีความหนาแน่นเท่ากับ 1 gm/cm^3 น้ำหนักของหินตัวอย่างที่หายไปจะมีค่าเป็นตัวเลขเท่ากับปริมาตรของตัวอย่างหินนั้น (ผลลัพธ์ของอาร์คิมีเดส)

ภาคประกอบ 20 การจัดอุปกรณ์วัดค่าความหนาแน่นของหินตัวอย่าง



2. การปรับแก้ข้อมูลการวัดค่าความสูง

เนื่องจากค่าความสูงของจุดวัดมีอิทธิพลต่อค่าความถ่วงที่วัดได้ ดังนั้น เราต้องทราบค่าความสูงของจุดวัดเพื่อนำไปใช้การปรับแก้ฟรีเօร์และการปรับแก้ญูเกอร์ แต่เนื่องจากค่าความความสูงที่อ่านได้จากนาฬระดับความสูง(altimeter)เปลี่ยนแปลงไปตามอุณหภูมิอากาศ ดังนั้นจึงต้องมีการปรับแก้ความสูงเนื่องจากอิทธิพลของอุณหภูมิ โดยมีขั้นตอนการปรับแก้ดังต่อไปนี้

2.1 คำนวณค่าความสูงที่แตกต่างของจุดวัดที่อยู่ติดกันโดยใช้ความสัมพันธ์ดังนี้

$$\Delta H_{n+1} = (h_{n+1} - h_n) \left\{ 1 + 0.0036 \left[\left(\frac{T_{n+1} + T_n}{2} \right) - 10 \right] \right\} \quad \dots \dots \dots \quad (2)$$

เมื่อ $n = 1, 2, 3, \dots$

h_n, h_{n+1} กือ ค่าความสูงที่อ่านได้จากหน้าปั๊มน้ำนาฬระดับความสูงที่จุด n และ $n+1$

T_n, T_{n+1} กือ อุณหภูมิอากาศในหน่วยองศาเซลเซียสที่จุด n และ $n+1$

ΔH_{n+1} กือ ความแตกต่างความสูงของจุดวัดที่ $n+1$ เทียบกับจุด n

2.2 ความสูงของจุดวัดที่ $n+1$ สามารถคำนวณได้จาก

$$H_{n+1} = \Delta H_{n+1} + H_n \quad \dots \dots \dots \quad (3)$$

เมื่อ $n = 1, 2, 3, \dots$

2.3 ปรับแก้คริฟท์เนื่องจากความสูงของจุดวัดเปลี่ยนแปลงตามเวลา มีขั้นตอนดังต่อไปนี้

2.3.1 คำนวณอัตราการเปลี่ยนแปลงของค่าความสูงในหน่วยเมตรต่อชั่วโมงหรือ คริฟท์ (drift) ที่สถานีฐานของแต่ละวงรอบ

2.3.2 นำค่าคริฟท์ของความสูงในข้อ 2.3.1 มาคำนวณค่าความสูงที่เปลี่ยนไปที่จุดวัด ใดๆ ในวงรอบ นำค่าความสูงที่เปลี่ยนไปนี้มาหักลบออกจากค่าความสูงของจุดวัดนั้น เรียกว่าการ ปรับแก้ค่าความสูงเนื่องจากอิทธิพลของคริฟท์

2.4 นำความสูงที่ทำการปรับแก้คริฟท์แล้วนี้มาใช้คำนวณ (2.3.2) มาหาค่าความสูงจริง โดยการ หักลบค่าความสูงของจุดวัดใดๆ ด้วยค่าความสูงที่จุดอ้างอิง (จุด SC001) บริเวณหน้าตึกคณะ วิทยาศาสตร์ มหาวิทยาลัยสงขลานครินทร์ อ.หาดใหญ่ จังหวัดสงขลา(กริด 666000E,774637N) ซึ่งได้กำหนดให้ความสูงจริงของจุดอ้างอิง SC001 นี้มีค่าเท่ากับ 24.40 เมตร เหนือระดับน้ำทะเล ปานกลาง

ตาราง 2 ตัวอย่างการปรับแก้ค่าคริฟท์ของความสูง

$$\text{คริฟท์} = 3.5270 \text{ m/hr}$$

จุดวัด	เวลา (hr)	อุณหภูมิ (°c)	ค่าที่อ่าน (m)	ค่าที่ปรับแก้ คริฟท์แล้ว (m)	ค่าความสูงจริง (m)
H342	13:01	33.0	59.0	-11.00	13.40
H353	13:11	35.0	49.0	-22.58	1.82
H354	13:20	36.0	48.0	-24.31	0.09
H355	13:28	35.5	42.0	-31.44	-7.04
H356	13:38	34.5	39.0	-35.42	-11.02
H357	13:48	34.0	35.0	-40.48	-16.08
H358	14:01	34.0	34.0	-42.49	-18.09
H359	14:10	35.0	36.0	-40.96	-16.56
H360	14:20	35.0	38.0	-39.49	-15.09
H342	15:07	29.0	67.5	-11.00	13.40

3. การคำนวณค่าความถ่วง

โดยทั่วไปแล้วข้อมูลค่าความถ่วงระหว่างสถานีฐานและสถานีอื่นๆ ในงานสำรวจสำหรับการวัดค่าความถ่วงจะมีการเปลี่ยนแปลงไปซึ่งเป็นผลมาจากการปัจจัยหลายประการยกเว้นไปจากการเปลี่ยนสภาพธรณีวิทยาได้ดิน ปัจจัยที่สำคัญได้แก่ การเปลี่ยนแปลงของค่าที่อ่าน ได้โดยเกรวิตี้-มิเตอร์เมื่อเวลาผ่านไป โลกไม่ได้มีลักษณะเป็นรูปทรงกลมที่สมบูรณ์ ระดับสูงที่ไม่เท่ากันของจุดวัด และความรุ้งของลักษณะภูมิประเทศในบริเวณสำรวจ ด้วยเหตุนี้เองข้อมูลค่าความถ่วงระหว่างสถานีฐานและสถานีอื่นต้องได้รับการปรับแก้ไปเพื่อตัดการเปลี่ยนแปลงค่าความถ่วงเนื่องจากสถานะดูทุกที่ไม่เกี่ยวข้องออกไปก่อนที่จะทำการแปลงผลการสำรวจ วิธีการปรับปรุงแก้ไขค่าความถ่วงประกอบด้วย การแก้ไขคริฟท์ (drift correction) การแก้ไขละติจูด (latitude correction) การแก้ไขฟรี-แอร์ (free-air correction) การแก้ไขบูเกอร์ (Bouguer correction) และการแก้ไขลักษณะภูมิประเทศ (terrain correction) การปรับปรุงแก้ไขค่าความถ่วงมีขั้นตอนดังนี้

3.1 เปลี่ยนแปลงเวลาที่อ่านให้อยู่ในหน่วยของชั่วโมง

3.2 นำค่าที่อ่านได้จากตัวนับ(counter)บนแกรวิติเมเตอร์ เปลี่ยนเป็นค่าความถ่วงในหน่วย มิลลิเกล (milligal) ใช้สัญลักษณ์ g_{mgal} สำหรับทุก ๆ จุด โดยใช้ความสัมพันธ์ดังนี้

$$g_{\text{mgal}} = \{(g_{\text{read}} - 1600) \times (1.0186)\} + 1629.1 \text{ mgal} \quad (4)$$

เมื่อ g_{mgal} คือ ค่าความถ่วงในหน่วยมิลลิเกล (10^{-5} m/s^2) ซึ่งสัมพันธ์กับ g_{read}

g_{read} คือ ค่าที่อ่านได้จากตัวนับบนแกรวิติเมเตอร์

หมายเหตุ ค่าคงที่ในสมการนี้เป็นค่าเฉลี่ยในช่วงการอ่านระหว่าง 1600-1700 ของ เครื่องมือวัดค่าความถ่วงแบบลาคอสท์และรอมเบริก หมายเลข G-565 เท่านั้น

3.3 การแก้ไขคริฟท์

โดยปกติค่าที่อ่านได้จากแกรวิติเมเตอร์นี้ค่าไม่เท่ากับค่าความถ่วงสัมบูรณ์ของจุดวัด และ ถ้านำแกรวิติเมเตอร์ไปใช้ในที่ต่างๆ ในช่วงเวลาหนึ่ง แล้วนำกลับมาวัดค่าความถ่วง ณ ตำแหน่งเดิม หรือแม้แต่ทิ้งแกรวิติเมเตอร์ไว้ ณ ที่เดิมตลอดเวลา ค่าความถ่วงที่อ่านได้จะไม่คงที่ การเปลี่ยนแปลงของค่าความถ่วง เมื่อเวลาผ่านไปนี้เรียกว่า คริฟท์ (drift) ซึ่งเกิดจากสาเหตุ 2 ประการ คือ ประการแรก การเปลี่ยนแปลงสมบัติของเครื่องมือ เมื่ออุณหภูมิเปลี่ยนแปลง การยึดของสปริงหรือการกระแทกในขณะขยับมือไปได้ยึดคลื่นไส้ต่างๆ ของแกรวิติเมเตอร์ ประการที่สอง อิทธิพลจากไหศ์ของโลกซึ่งเป็นผลมาจากการเปลี่ยนแปลงศักย์โน้มตัวที่จุดใดๆ บนผิวโลกอันเนื่องมาจากการเคลื่อนที่และการหมุนรอบตัวเองของโลกเทียบกับดวงจันทร์และ ดวงอาทิตย์(กิตติชัย วัฒนานิกร,2536).

วิธีการแก้ไขเพื่อปรับลดอิทธิพลของคริฟท์ ที่มีผลต่อค่าความถ่วงทำได้ เช่นเดียวกับการปรับแก้คริฟท์ของความสูง กล่าวคือการกลับมาอ่านค่าความถ่วงที่สถานีฐานทุกๆ ช่วงเวลาหนึ่ง ในการศึกษาครั้งนี้กำหนดช่วงเวลาทุก 2-3 ชั่วโมงเพื่อตรวจวัดการเปลี่ยนแปลงของค่าความถ่วง ต่อหน่วยเวลา(ชั่วโมง)

3.3.1 จากการวัดค่าความถ่วง(g_{mgal})ในภาคสนามซึ่งกระทาโดยการกลับมาอ่านค่าความถ่วงที่สถานีฐานทุกๆ ช่วงเวลาหนึ่งการคำนวณค่าคริฟท์ที่เกิดจากการเปลี่ยนแปลงของ g_{mgal} ต่อหน่วยเวลา(ชั่วโมง) ของแต่ละวงรอบของจุดฐานสามารถแสดงได้ดัง ตาราง 3

ตาราง 3 ตัวอย่างการปรับแก้ค่าคริฟท์ของความถ่วง

$$\text{คริฟท์} = 0.0654814 \text{ mgal/hr}$$

ชุดวัด	เวลา (hr)	ค่าที่อ่าน (mgal)	ค่าที่ปรับแก้ คริฟท์แล้ว (mgal)	ค่าความถ่วง สัมพัทธ์ (mgal)	ค่าความถ่วง สัมบูรณ์ 9781_____(gu)
H342	13.01	1670.007	1670.007	0.000	66.3
H353	13.11	1674.316	1674.305	42.978	109.3
H354	13.20	1675.930	1675.909	59.024	125.3
H355	13.28	1676.984	1676.955	69.479	135.8
H356	13.38	1676.536	1676.496	64.888	131.2
H357	13.48	1678.604	1678.553	85.457	151.8
H358	14.01	1680.274	1680.209	102.020	168.3
H359	14.10	1681.721	1681.646	116.386	182.7
H360	14.20	1682.933	1682.847	128.398	194.7
H342	15.07	1670.144	1670.007	0.000	66.3

3.3.2 คำนวณค่าเปลี่ยนแปลงของ g_{mgal} ที่จุดวัดใดๆจากค่าคริฟท์ ณ สถานีฐานเมื่อถึง เวลาเดียวกันนี้ ๆ ที่คำนวณได้ในแต่ละวารอบนำค่า g_{mgal} ที่เปลี่ยนแปลงนี้ไปลบออกจากค่า g_{mgal} ที่ อ่านได้

3.3.3 ปรับค่าความถ่วงของแต่ละจุดวัด ความถ่วงที่ผ่านการปรับแก้คริฟท์แล้ว ให้เป็นค่า ความถ่วงสัมบูรณ์ โดยอ้างอิงกับจุดอ้างอิง SC001 ที่หน้าตึกคณะวิทยาศาสตร์ มหาวิทยาลัย สงขลานครินทร์ อำเภอหาดใหญ่ จังหวัดสงขลา(กริด 666000E,774637N)ซึ่งมีค่าความถ่วง สัมบูรณ์เท่ากับ 9781219.8 gu ($1 \text{ gu} = 1 \mu\text{m/s}^2$)

3.4 การแก้ไขละติจูด (latitude correction)

การแก้ไขละติจูดเป็นการปรับแก้การเปลี่ยนแปลงค่าความถ่วง จากการที่โลกไม่ได้เป็น ทรงกลมอย่างแท้จริงแต่มีส่วนที่แบบตรงข้ามโลกและป้องตรงที่ส่วนศูนย์สูตรและเนื้องจากโลก

หมุนรอบตัวเอง โดยมีความเร็วเชิงมุมของจุดบนผิวโลกมีแตกต่างกัน โดยใช้ Clairaut's formula ซึ่งแสดงสัมพันธ์ของค่าความถ่วงกับค่าละติจูดบนวัตถุทรงกลมอ้างอิง (reference spheriod) ดังสมการ 5 (วรรณดิ โลหะวิชากรณี, 2537)

$$g_\phi = g_0(1 + k_1 \sin^2 \phi + k_2 \sin^2 2\phi) \quad \dots \dots \dots (5)$$

เมื่อ g_ϕ คือ ค่าความถ่วงสัมบูรณ์ที่ละติจูด ϕ

g_0 คือ 9780318 cm เป็นค่าความถ่วงสัมบูรณ์ที่เส้นศูนย์สูตร

k_1 คือ ค่าคงที่เท่ากับ 0.0053024

k_2 คือ ค่าคงที่เท่ากับ -0.0000059

ϕ คือ ค่าละติจูดในหน่วยองศา

โดยค่า g_ϕ เป็นค่าความถ่วงที่คาดหมายที่จุดใดๆ ที่ระดับน้ำทะเลบนผิวโลกและจะนำไปหักลบออกจากค่าความถ่วงที่วัดได้เพื่อปรับแก้การเปลี่ยนแปลงค่าความถ่วงตามละติจูด

3.5 การแก้ไขฟรี-แอร์ (Free-air correction)

เนื่องจากโลกมีภูมิประเทศสูงต่ำไม่เท่ากันดังนั้นสถานีวัดที่อยู่ในระดับต่างกันก็เปรียบเสมือนว่าสถานีวัดนั้นอยู่ห่างจากศูนย์กลางของโลกไม่เท่ากัน ทำให้การวัดค่าสถานานไม่มีถ่วงที่วัดได้ทั้งสองสถานีมีค่าไม่เท่ากัน ทั้งๆ ที่การกระจายของมวลภายในสถานีทั้งสองนี้เหมือนกันค่าที่วัดได้จากสองสถานีนี้ถ้าแก้ระดับความสูงต่ำแล้วก็ควรจะมีค่าเท่ากัน ยกเว้นในกรณีที่การกระจายของมวลภายในสถานีทั้งสองแตกต่างกันเนื่องจากค่าความถ่วงแบร์เพกพันกับกำลังสองของระยะทางจากศูนย์กลางของโลก นั่นคือ $g \approx -GM/r^2$ เมื่อ M คือ มวลของโลก r คือ ระยะทางจากจุดศูนย์กลางโลกมาอย่างสถานีวัด และ G เป็นค่าคงตัวสำคัญ ดังนั้นจุดต่างๆ ซึ่งอยู่ที่ระดับความสูงต่ำจะมีค่าความถ่วงไม่เท่ากันซึ่งมีความจำเป็นที่จะต้องปรับแก้ค่าความถ่วงของจุดวัดต่างๆ ให้เป็นค่าความถ่วงที่ระดับนูลฐาน (a datum level) เดียวกัน ทั้งนี้ยังไม่คำนึงถึงมวลดินหรือมวลหินซึ่งอยู่ระหว่างจุดวัดกับระดับนูลฐาน โดยอาศัยความสัมพันธ์ ดังสมการ 6

(Parasnis, 1986)

$$FC = 3.072 \times \Delta h \quad \dots \dots \dots (6)$$

เมื่อ FC คือ ค่าปรับแก้ฟรี-แอร์ ในหน่วย $\mu\text{m}/\text{s}^2$ หรือ gu

Δh คือ ความสูงของจุดวัดเหนือระดับนูลฐานในหน่วย m

โดยค่า FC จะมีค่าเป็นบวกสำหรับสถานีวัดที่อยู่สูงกว่าระดับอ้างอิงและจะมีค่าเป็นลบสำหรับสถานีวัดที่อยู่ต่ำกว่าระดับอ้างอิง ดังนั้นการแก้ค่าสถานานใหม่ถ่วงของสถานีวัดต่างๆทำได้โดยการบวกค่า FC เข้ากับค่าสถานานใหม่ถ่วงของสถานีที่อยู่สูงกว่าระดับอ้างอิงนั้นๆ และในทางกลับกันถ้าสถานีวัดที่อยู่ต่ำกว่าระดับอ้างอิงก็จะหักลบ FC ออกจากค่าสถานานใหม่ถ่วงที่วัดได้ของสถานีนั้นๆ ดังสมการ 7 (ชนินทร์ พงศ์มาศ, 2533)

$$\text{FA} = g_{\text{obs}} - g\phi \pm 3.072 \times \Delta h \quad \dots \dots \dots \quad (7)$$

เมื่อ FA คือ ค่าสถานานใหม่ถ่วงที่ปรับแก้ฟรี-แอร์แล้ว ในหน่วย $\mu\text{m}/\text{s}^2$ หรือ gu

g_{obs} คือ ค่าสถานานใหม่ถ่วงที่หัววัดได้ของสถานีนั้นๆ

$g\phi$ คือ ค่าความถ่วงสัมบูรณ์ที่ละติจูด ϕ

Δh คือ ความสูงของจุดวัดเหนือระดับนูลฐานในหน่วย m

3.6 การแก้ไบบูเกอร์ (Bouguer correction)

เนื่องจากสถานีวัดอยู่ในระดับความสูงต่างไม่เท่ากัน ดังภาพประกอบ 21 การปรับแก้เฉพาะค่า FC ไม่เที่ยงพอ เพราะต้องคำนึงถึงแรงดึงดูดที่เกิดขึ้นจากหินที่อยู่ระหว่างสถานีนั้นตัวย ฉะนั้นการปรับแก้ค่าบูเกอร์นี้เป็นการปรับแก้แรงดึงดูดที่เกิดขึ้นจากมวลที่อยู่ระหว่างจุดวัดกับระดับนูลฐาน โดยใช้ความสัมพันธ์ (Parasnis, 1986)

$$\text{BC} = 0.4191 \times 10^{-3} \rho \Delta h \quad \dots \dots \dots \quad (8)$$

เมื่อ BC คือ ค่าแก้ไบบูเกอร์ ในหน่วย $\mu\text{m}/\text{s}^2$

ρ คือ ความหนาแน่นของชั้นหินที่อยู่ระหว่างระดับนูลฐานกับสถานีวัดใดๆ ในที่นี้กำหนดให้เท่ากับ 2500 kg/m^3

h คือ ค่าความสูงของจุดวัดเหนือระดับนูลฐานในหน่วย m

ดังนั้นการแก้ค่าสถานีไม้มีถ่วงของสถานีวัดต่างๆทำได้โดยการนำค่าสถานีวัดที่อยู่สูงกว่าสถานีวัดอ้างอิงให้อา Bc ที่ได้ลบออกจากค่าสถานีไม้มีถ่วงที่วัดได้ของสถานีนั้นๆและในทางกลับกันถ้าสถานีวัดที่อยู่ต่ำกว่าสถานีวัดอ้างอิงให้อา Bc ที่ได้บวกเข้ากับค่าสถานีไม้มีถ่วงที่วัดได้ของสถานีนั้นๆ ดังสมการข้างล่างนี้ (ธนินทร์ พงศ์มาศ,2533)

$$BA = g_{obs} - g\phi \pm 3.072 \times \Delta h \mp 0.4191 \times 10^{-3} \rho \Delta h \quad \dots\dots (9)$$

เมื่อ BA คือ ค่าสถานีไม้มีถ่วงที่ปรับแก้ภูมิศาสตร์แล้ว ในหน่วย $\mu\text{m/s}^2$ หรือ gu

g_{obs} คือ ค่าสถานีไม้มีถ่วงที่ที่วัดได้ของสถานีนั้นๆ

$g\phi$ คือ ค่าความถ่วงสัมบูรณ์ที่ละติจูด ϕ

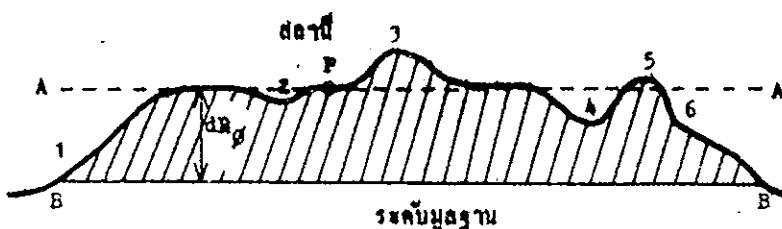
Δh คือ ความสูงของชุดวัดหนึ่งหรือระดับน้ำลฐานในหน่วย m

ρ คือ ความหนาแน่นของชั้นหินที่อยู่ระหว่างระดับน้ำลฐานกับสถานีวัดโดย

ในที่นี่กำหนดให้เท่ากับ 2500 kg/m^3

ภาคประกอบ 21 การปรับแก้ภูมิศาสตร์ที่ชุดวัด

(ที่มา : กิตติชัย วัฒนาภิกร,2526)

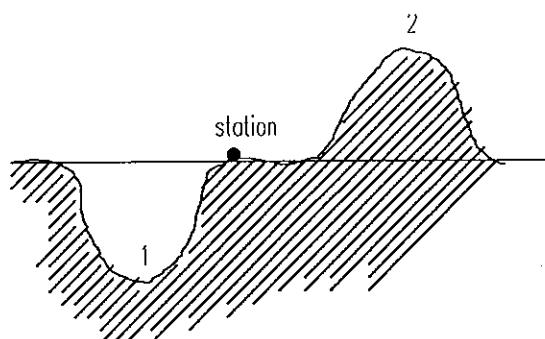


3.7 การแก้ไขลักษณะภูมิประเทศ (Terrain correction)

เนื่องจากลักษณะผิวโลกไม่ราบรื่นซึ่งส่วนใหญ่ประกอบด้วยภูเขา หุบเขา ดังภาพประกอบ 22 และถ้าสถานีวัดอยู่ใกล้กับภูมิประเทศส่วนที่ไม่ราบรื่นนี้ผลทำให้การวัดค่าสถานีไม้มีถ่วงลดลง

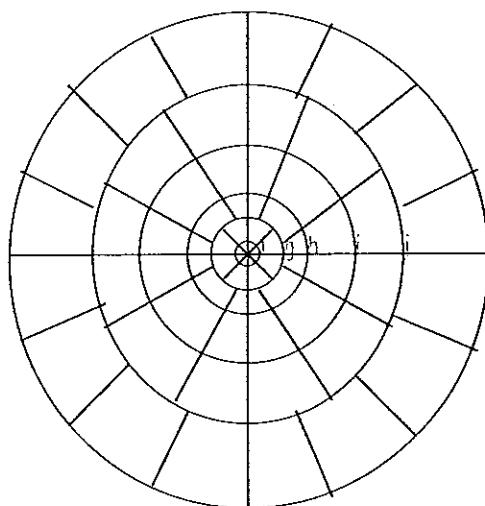
ภูเขางจะก่อให้เกิดแรงดึงดูดในแนวคึงขึ้น ทำให้ค่าสนาณ โน้มถ่วงที่อ่านได้น้อยไป และในทำนองเดียวกันถ้าจุดวัดอยู่ใกล้กับหุบเหวหรือหุบเขาซึ่งมวลที่อยู่ในหุบเหวนั้นหายไป จึงทำให้ค่าสนาณ โน้มถ่วงที่อ่านได้น้อยไปจากความเป็นจริง เพราะขณะนี้การปรับแก้ภูมิประเทศจึงมีจุดผุ่งหมายเพื่อเอาอิทธิพลของภูเขาระยะหุบเหวเหล่านี้มาพิจารณาแก้ไขค่าความโน้มถ่วงที่อ่านได้โดยในการแก้ไขจำเป็นต้องนำเอาปริมาณการแก้ไขลักษณะภูมิประเทศ(TC) ที่ได้ไปบวกเข้ากับค่าที่อ่านได้ ณ.สถานีวัดเสมอไม่ว่าจะเป็นการแก้ไขเนื้องจากภูเขารืออย่างหุบเหวก็ตาม

ภาพประกอบ 22 ลักษณะภูมิประเทศซึ่งมีผลต่อค่าความถ่วง
(ที่มา : พวงพิพธ์ ร่างเด็ก, 2538)



การปรับแก้ในภูมิประเทศวิธีกระทำโดยใช้กราฟติจูลวงกลม(circular graticule)ซึ่งแบ่งออกเป็นห้องๆ โดยเส้นรัศมีและเส้นรอบวงของวงกลมนี้จุดศูนย์กลางร่วมกัน เรียกว่า แผนภูมิแฮมเมอร์(Hammer chart)ดังภาพประกอบ 23 ซึ่งในแผนภูมินี้จะแบ่งออกเป็นโซน(zone)โดยแต่ละโซนจะมีรัศมีเท่ากัน ประกอบด้วยโซน B,C,D,E,F,G,H,I และ J ตามลำดับและแต่ละโซนยังแบ่งออกเป็นห้อง ๆ อีก คือ 4,6,6,8,8,12,12,12 และ 16 ห้อง ตามลำดับ ดังตาราง 3 (สำหรับโซน B,C,D และ E ได้ประเมินผลต่างความสูงของจุดวัดกับความสูงเฉลี่ยของแต่ละห้องไว้แล้วในงานภาคสนาณ)

ภาพประกอบ 23 แผนภูมิแฮมเมอร์(Hammer chart)



ตาราง 4 ค่าปรับแก้ภูมิประเทศของแผนภูมิแฮมเมอร์

โซน	$r_1(m)$	$r_2(m)$	n
B	2.00	16.6	4
C	16.6	53.3	6
D	53.3	170.1	6
E	170.1	390.1	8
F	390.1	894.8	8
G	894.8	1529.4	12
H	1529.4	2614.4	12
I	2614.4	4468.8	12
J	4468.8	6652.2	16

เมื่อ r_1 , r_2 คือ รัศมีวงในและวงนอกตามลำดับ n คือ จำนวนโซนในแต่ละวง โดยการวางแผนภูมิแยมน์เมอร์ลงบนแผนที่ภูมิประเทศมาตราส่วน 1:50,000 โดยให้จุดศูนย์กลางของแผนภูมิอยู่ที่จุดวัดแล้วทำการประเมินค่าระดับความสูงเฉลี่ยในแต่ละห้องของกริดกุลแล้วนำผลต่างของระดับความสูงเฉลี่ยของภูมิประเทศในแต่ละห้องกับความสูงของจุดวัดไปคำนวณค่าปรับแก้ภูมิประเทศ (Terrain Correction:TC) ของแต่ละส่วนของแผนภูมิ ได้ดังนี้

$$T = (0.4191 \times 10^{-3}) \left(\frac{1}{n} \right) \left(r_2 - r_1 + \left(\sqrt{r_2^2 + z^2} \right) - \left(\sqrt{r_1^2 + z^2} \right) \right) \quad \dots\dots (10)$$

โดย T คือ ค่าปรับแก้ลักษณะภูมิประเทศต่อหน่วยความหนาแน่น (gu/kg.m^{-3})

n คือ จำนวนช่องในแต่ละโซน

$r_1(\text{m})$ คือ รัศมีวงในของโซน

$r_2(\text{m})$ คือ รัศมีวงนอกของโซน

$Z(\text{m})$ คือ ผลต่างความสูงของโซนต่างๆกับจุดวัด

ในที่นี่ได้นำคอมพิวเตอร์เข้ามาช่วยในการคำนวณอิทธิพลรวมของภูมิประเทศเพื่อประหยัดเวลาในการทำงาน ดังสมการ 11 (Parasnis,1986)

$$\text{TC} = T\rho \quad \dots\dots (11)$$

เมื่อ TC คือ ค่าปรับแก้ภูมิประเทศ

T คือ ค่าปรับแก้ของภูมิประเทศต่อหนึ่ง kg/m^3

ρ คือ ความหนาแน่นของชั้นหินที่อยู่ใต้ผิวดินในที่นี่ใช้ 2500 kg/m^3

3.8 ค่าสถานโน้มต่างบูเกอร์ (Bouguer gravity)

ค่าสถานโน้มต่างของสถานีต่างๆที่ได้รับการแก้ไขอิทธิพลต่างๆดังที่ได้กล่าวมาแล้วข้างต้น เรียกว่า ค่าผิดปกติบูเกอร์สมบูรณ์ (Absolute Bouguer Anomaly) แทนด้วย Δg_B (Parasnis,1986)

$$\Delta g_B = g_{\text{obs}} - g_\phi \pm FC \pm BC + TC \quad \dots\dots (12)$$

เมื่อ Δg_B คือ ค่าศักดิ์ปกติกบูรณาภรณ์ ในหน่วย $\mu\text{m}/\text{s}^2$ หรือ g_u
 g_{obs} คือ ค่าสานานโน้มถ่วงจากสถานีวัดที่วัดได้
 g_ϕ คือ ค่าความถ่วงที่ระดับน้ำทะเล平กกลางที่ละติจูด ϕ
 FC คือ ค่าแก้ไขเรอร์
 BC คือ ค่าแก้ไขบูรณาภรณ์
 TC คือ ค่าแก้ไขภูมิประเทศ

3.9 นำค่าศักดิ์ปกติกบูรณาภรณ์ไปเขียนแผนที่ก่อนทั่วๆไปограмเชอร์เฟอร์สำหรับ
วินโดว์(Winsurf) เวอร์ชัน 5.0

3.10 ตัดภาคตัดขวางความถ่วง จำนวน 7 แนว ในทิศ NW-SE และ SW-NE โดยแต่ละ
แนวอยู่ห่างกัน 10 กิโลเมตร ผ่านพื้นที่ศึกษา ดังนี้

3.10.1 แนว BC ตั้งแต่ 583000E,774800N ถึง 665800E,754600N ผ่านบ้านหนอง-
หอยโจร บ้านผังที่ 19 บ้านเขาไคร บ้านค่ายร่วมนิตร บ้านวังพา เขาวังชิง บ้านควนเนียง

3.10.2 แนว D1_E1 ตั้งแต่ 583000E,736300N ถึง 665800E,748500N ผ่านบ้าน-
คลองน้ำพระ บ้านวังพะเนียด เขาคดเค้ง เขาเงิน บ้านสี่แยกพัฒนา บ้านเขารูปช้าง บ้านทุ่งหมอ
บ้านแม่น้ำ

3.10.3 แนว D2_E2 ตั้งแต่ 583000E,746300N ถึง 665800E,758588N ผ่านบ้าน
คลองสองฝาก บ้านท่าแพได้ ควนมะໄลลา เขาพระยาบังสา บ้านคุสน บ้านคลองหัก เขาแม่ เขา-
วังชิง บ้านทุ่งลุง

3.10.4 แนว D3_E3 ตั้งแต่ 583000E,756300N ถึง 665800E,768500N ผ่านบ้าน-
นากลาง บ้านบ้านหัวไทร บ้านผังที่ 39 ควนกาหลง บ้านซอย 10 บ้านวังนา ก บ้านน้ำหารา
บ้านค่ายร่วมนิตร เขาวังพา บ้านท่าหม้อไชย สนานบินหาดใหญ่ บ้านหัวถนน

3.10.5 แนว D4_E4 ตั้งแต่ 583000E,766300N ถึง 665800E,778500N ผ่านบ้าน-
หนองตัน บ้านแซะหมู่ เขาขาด บ้านควงชีวัน บ้านควนนา ก คลองวังใหญ่ ควนน้ำซับ บ้านลำ-
ไฟลได้ บ้านโคกพรุบัว

3.10.6 แนว D5_E5 ตั้งแต่ 583000E,776300N ถึง 665800E,788500N ผ่านบ้าน-
อไร บ้านทุ่งไห่ม บ้านผังที่ 14 บ้านเหนือคลอง บ้านเขาแม่ เขาวัง ควนไก่น บ้านหลองจุด บ้าน-
คลองแท

3.10.7 แนว D6_E6 ตั้งแต่ 583000E,786300N ถึง 665800E,798500N ผ่านเขาติง
เขาเขียว บ้านโคกสัก บ้านคลองเขาร้อน บ้านทุ่งคอก บ้านหน้าควน บ้านบางกล้ำ บ้านคลุมือ

3.11 นำภาคตัดขวางในข้อ 3.10 มาสร้างแบบจำลองรูปร่างของวัตถุให้ผิวนิโดยใช้โปรแกรม GMM

4. การวิเคราะห์ค่าสภาพรับไว้ได้ทางแม่เหล็ก(K)และศึกษาข้อมูลที่ได้จากการบินสำรวจที่ระดับความสูง 122 เมตร(400ฟุต) จากระดับน้ำทะเลเป็นกลางของกรมทรัพยากรธรรมี ปี พ.ศ.2532

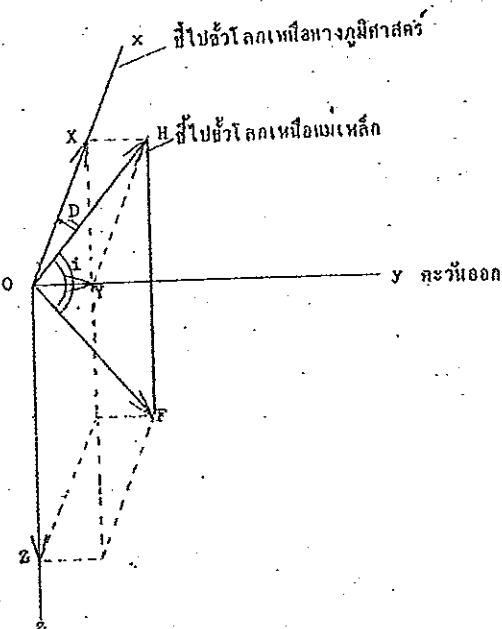
การวิเคราะห์ค่า K ที่สำรวจได้จากสภาพสนามและการศึกษาข้อมูลความเข้มของสนามแม่เหล็กรวมของโลกที่ได้จากการบินสำรวจ มีวิธีคำนวณการดังต่อไปนี้

4.1 นำค่าสภาพรับไว้ได้ทางแม่เหล็กที่วัดด้วยแคปปามิเตอร์ในการศึกษาตอนภาคสนามคูณด้วย 10^{-3} SI แล้วนำค่าที่ได้ไปเดินลงบนแผนที่ธรณีวิทยาของตามตำแหน่งที่เก็บข้อมูลตัวอย่าง

4.2 นำข้อมูลที่ได้จากการบินสำรวจซึ่งถูกบันทึกอยู่ในแผ่นข้อมูลแม่เหล็กมาเขียนแผนที่กอนทั่วไป โดยใช้โปรแกรมเซอร์เฟอร์สำหรับวินโดว์(Windows) เวอร์ชัน 5.0

สำหรับความเข้มสนามแม่เหล็กศักดิ์ที่ได้จากการบินสำรวจจะมีความเข้มสนามแม่เหล็กโลกรวมกับความเข้มเนื่องจากสนามโลกโดยความเข้มเนื่องจากสนามโลกนี้ที่ตำแหน่งต่างๆบนผิวโลกขึ้นอยู่กับค่าละติจูดและลองจิจูดดังนี้(Parkinson, 1983)

ภาพประกอบ 24 องค์ประกอบของสนามแม่เหล็กโลก



เมื่อ x, y, z แทนองค์ประกอบของสถานะแม่เหล็กในแนวทิศเหนือ, ทิศตะวันออกและแนวคี่ ตามลำดับ ดังภาพประกอบ 24

$$\begin{aligned} x &= \sum_{n=1}^{\infty} \sum_{m=0}^n \left\{ (b_n^m + g_n^m) \cos m\phi + (c_n^m + h_n^m) \sin m\phi \right\} \left(\frac{d}{d\theta} \right) p_n^m(\cos\theta) \\ y &= \sum_{n=1}^{\infty} \sum_{m=0}^n \left\{ m(b_n^m + g_n^m) \sin m\phi - m(c_n^m + h_n^m) \cos m\phi \right\} \left(p_n^m \frac{\cos\theta}{\sin\theta} \right) \\ z &= \sum_{n=1}^{\infty} \sum_{m=0}^n \left\{ [nb_n^m - (n+1)g_n^m] \cos m\phi + [nc_n^m - (n+1)h_n^m] \sin m\phi \right\} p_n^m(\cos\theta) \end{aligned}$$

ถ้าใช้ไคออร์คิเนตแบบทรงกลม (r, θ, ϕ)

เมื่อ r คือ รัศมีของโลก, θ คือ ค่าละติจูด และ ϕ คือ ค่าลองจิจูด

a คือ รัศมีของโลก และ $b_n^m, c_n^m, g_n^m, h_n^m$ เป็นสัมประสิทธิ์

เนื่องจากสัมประสิทธิ์ b และ c มีค่าน้อยกว่า g และ h มากจึงไม่นำ b และ c มาคำนวณ โดยจะใช้ค่าสัมประสิทธิ์ในภาคผนวก ง

ดังนั้นจะได้สถานะไคลโอลที่ θ, ϕ ตำแหน่งใดๆบนผิวโลก ดังสมการ 13

$$F = (x^2 + y^2 + z^2)^{\frac{1}{2}} \quad \dots \dots \dots \quad (13)$$

เมื่อ $F =$ ขนาดสถานะไคลโอลรวม

$x =$ ขนาดสถานะไคลโอลตามแนวแกน x

$y =$ ขนาดสถานะไคลโอลตามแนวแกน y

$z =$ ขนาดสถานะไคลโอลตามแนวแกน z

นำความเข้มสถานะแม่เหล็กไคลโอลนี้ไปลบออกจากความเข้มสถานะแม่เหล็กรวมของโลกที่ได้จากการบินสำรวจจะได้ค่าความเข้มสถานะแม่เหล็กพิเศษปกติเนื่องจากวัตถุในพื้นที่ศึกษา

4.3 ตัดภาคตัดขวางของข้อมูลสถานะแม่เหล็กในแนวเดียวกันกับภาคตัดขวางความถ่วง ดังหัวข้อ 3.10

4.4 นำภาคตัดขวางในข้อ 4.4 มาสร้างแบบจำลองรูปร่างของวัตถุได้ผิวดินโดยใช้โปรแกรม GMM

4.5 นำแบบจำลองวัตถุได้ระดับน้ำทะเลทุกชิ้นมาเขียนแผนที่คอนทัวร์ความถึก

5. การวิเคราะห์ปริมาณโพแทสเซียม ยูโรเนี่ยนสมมูล และทองเรียมสมมูลของตัวอย่างหินและศึกษาข้อมูลที่ได้จากการบินสำรวจของกรมทรัพยากรัฐวิถี พ.ศ. 2582

วิธีสำรวจด้านการแผ่กัมมันตภาพรังสีเป็นวิธีทางชาร์ฟีฟลิกส์วิธีหนึ่งที่ใช้ในการกำหนดขอบเขตด้านธรณีวิทยาของหินและตรวจสอบสภาพโครงสร้างทางธรณีวิทยาของหินได้ เพราะพินไกรนิต พินทราย พินดินดาน มีธาตุกัมมันตรังสีปะปนอยู่เป็นปริมาณสูง ในขณะที่หินตะกอนอื่นๆ มีธาตุกัมมันตรังสีปะปนอยู่น้อย

การศึกษาปริมาณธาตุกัมมันตรังสี มีวิธีดำเนินการดังต่อไปนี้

5.1 นำหินตัวอย่างมาทำการย่อยและบด ให้ละเอียดคัวยเครื่องบดหินตัวอย่างที่ห้อ Denver Equipment โดยแต่ละตัวอย่างหนักประมาณ 300-500 กรัม (หรือคือให้มีขนาดที่สามารถบรรจุในหัววัดได้)

5.2 นำหินตัวอย่างใส่ภาชนะอุดมเนื้อยมแล้วนำไปปั่นด้วยเครื่องซั่งอิเลคทรอนิกส์ พร้อมเพียงรีสและนำหัวน้ำกัดดีไวซ์ง芊านะ

5.3 นำหินตัวอย่างจากหัวข้อ 5.2 ไปอบด้วยเตาอบที่อุณหภูมิประมาณ 110 องศาเซลเซียส เป็นเวลา 10 ชั่วโมงเพื่อไล่ความชื้นออกจาหิน

5.4 นำหินตัวอย่างที่ได้หลังจากทำข้อ 5.3 แล้วนำไปปั่นด้วยเครื่องซั่งอิเลคทรอนิกส์อีกครั้งหนึ่งและทำการเปรียบเทียบนำหัวน้ำกัดที่ได้กับหัวข้อ 5.2

5.5 วางหินตัวอย่างในหัวข้อ 5.4 ให้เย็นแล้วบรรจุหินตัวอย่างลงกล่องใส่ในกล่องพลาสติกปิดฝ่าให้มิดชิดแล้วใช้เทปพันสายไฟหรือระดานกาวพันรอบฝากล่องเพื่อป้องกันความชื้นจากภายนอก

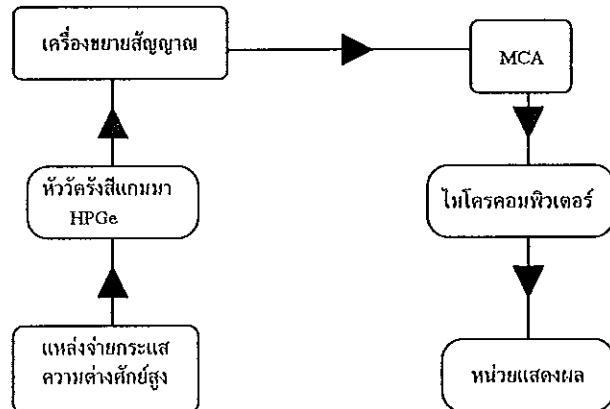
5.6 ตั้งที่ไว้ประมาณ 1 เดือนเพื่อให้เกิดสภาพะสมดุลของการสลายตัว

5.7 เตรียมสารมาตรฐาน เพื่อนำไปเปรียบเทียบในการวิเคราะห์หาปริมาณโพแทสเซียม, ยูโรเนี่ยนสมมูลและทองเรียมสมมูลจากหินตัวอย่าง ดังภาคผนวก จ

5.8 เตรียมเครื่องมือให้พร้อมที่จะทำการวิเคราะห์ปริมาณธาตุกัมมันตภาพรังสี ดังต่อไปนี้

5.8.1 ต่อเครื่องวิเคราะห์รังสีแกรมนาแบบหลายช่อง(MCA)เข้ากับเครื่องคอมพิวเตอร์ สำหรับเก็บข้อมูลโดยมีโปรแกรม PC UTIL ในการวิเคราะห์ข้อมูล ส่วนอีกด้านต่อไปนี้กับเครื่องขยายสัญญาณที่ต่อมาจากหัววัดรังสีแกรมนานาชนิดเช่นมาเนี่ยนบริสุทธิ์ ต่อหัววัดเข้ากับแหล่งจ่ายกระแสไฟฟ้าความต่างศักย์สูง ดังภาพประกอบ 25

ภาพประกอบ 25 การต่ออุปกรณ์เพื่อวิเคราะห์ปริมาณราดูรัมมันตรังสี
 (ที่มา : พงษ์พิพัฒน์ ร่างเด็ก, 2538)



5.8.2 เปิดเครื่องมือวัดรังสีแกมมาหลังจากเปิดเครื่องให้ตรวจสอบในโทรศัพท์ว่าอยู่ในระดับปลอดภัยหรือไม่ โดยดูไฟที่ Preamp ถ้าสีเขียวสว่างแสดงว่าอยู่ในระดับปลอดภัยแต่ถ้าไฟสีแดงสว่างให้รีบปิดเครื่อง แล้วเดินไปโทรศัพท์แล้วก่อน จากนั้นพิงไว้ประมาณ 4 ชั่วโมง จึงเริ่มเปิดเครื่องใหม่

5.8.3 เมื่อตรวจสอบแล้วไฟสีเขียวสว่างที่ Preamp ให้ป้อนความต่างศักย์สูง(High Voltage) อย่างช้า ๆ ไปที่ 4,000 โวลต์

5.8.4 เปิดเครื่องพิงไว้ประมาณ 30 นาที ในระหว่างนี้นำ Co-60 ขนาด 1 μCi (สีแสตค) มาวางไว้ในตำแหน่งหัววัดแล้วกดปุ่ม Energy ที่เครื่องวิเคราะห์สัญญาณแบบหลายช่อง (MCA) เมื่อยอดของ Co-60 อยู่ที่ตำแหน่ง 1170 และ 1332 keV แสดงว่าเครื่องมือพร้อมที่จะเริ่มทำงาน

5.8.5 นำ Co-60 ออกจากตำแหน่งหัววัด ลงข้อมูลของ Co-60 บนหน้าจอออก

5.9 ทำการวัดรังสีพื้นหลัง (background radiation) ซึ่งเป็นรังสีที่มาจากแหล่งอื่นที่ไม่ใช่จากพินตัวอย่าง โดยปิดฝาหัววัดแล้วตั้งเวลา 28800 วินาที (8 hr) ตั้งความจำที่ 1/2 เปิดเครื่องให้เริ่มทำงาน

5.10 ทำการวัดรังสีโดยนำพินตัวอย่างไปวางในตำแหน่งหัววัด ปิดฝาหัววัดแล้วตั้งเวลา 28800 วินาที (8 hr) ตั้งความจำที่ 1/2 เปิดเครื่องให้เริ่มทำงาน ดังหัวข้อ 5.9

5.11 เมื่อครบเวลาที่ตั้งไว้ให้นับทึกชื่อนูติที่อยู่ได้ยอดที่สนใจ ในที่นี้ต้องการข้อมูลได้ยอดของโพแทสเซียม (K-40) ยูเรเนียมสมมูล (eU) และ thoเรียมสมมูล (eTh) ในการวัดปริมาณโพแทสเซียมใช้ยอดสเปกตรัมที่ระดับพลังงาน 1464.7 keV คือตั้งแต่ช่อง 505-514 เป็นตัวเปรียบเทียบพลังงานระดับนี้มากจาก K-40 ที่มีอยู่ในโพแทสเซียมตามธรรมชาติ ในการหาปริมาณ

ยูเรเนียมสมมูล ได้ใช้ยอดสเปกตรัมที่ระดับพลังงาน 1765.5 keV กีอตั้งแต่ช่อง 613-620 เป็นตัวเบรีบันเที่ยบ รังสีแกนนาที่ระดับพลังงานนี้มาจาก ^{214}Bi สำหรับการหาปริมาณท่อเรียมสมมูลได้ใช้ยอดสเปกตรัมที่ระดับพลังงาน 2625.5 keV กีอตั้งแต่ช่อง 913-920 เป็นตัวเบรีบันเที่ยบ รังสีแกนนาที่ระดับพลังงานนี้เป็นผลมาจากการ ^{208}Ti ซึ่งเป็นลูกของ ^{232}Th จากนั้นบันทึกข้อมูลเป็นจำนวนนับของรังสีไว้ในเครื่องคอมพิวเตอร์โดยใช้โปรแกรม PC UTIL ทำเช่นเดียวกันนี้กับตัวอย่างอื่น ๆ ทุกตัวอย่าง

5.12 ทำการวัดรังสีพื้นหลัง (background radiation) อีกครั้งหนึ่งโดยใช้เวลา 28800 วินาที และเก็บข้อมูลได้ยอดในช่วงเดียวกับกรณีของหินตัวอย่างแล้วนำข้อมูลส่วนนี้ไปหักลบออกจากข้อมูลของหินตัวอย่างและสารมาตรฐาน

5.13 วัดรังสีจากสารมาตรฐานซึ่งได้เตรียมเอาไว้แล้วในข้อ 5.7 โดยใช้เวลา 28800 วินาที เช่นกันและเก็บข้อมูลในช่วงเดียวกับกรณีของหินตัวอย่างและรังสีพื้นหลัง

5.14 วิเคราะห์หากความความเข้มข้นของสารตัวอย่างโดยใช้สมการจากกราฟของสารมาตรฐาน โดยการคำนวณหาความเข้มข้นของโพแทสเซียม(K), ยูเรเนียมสมมูล(eU) และท่อเรียมสมมูล(eTh) ในหินตัวอย่าง ดังภาคผนวก ๑

5.15 คำนวณค่าความผิดพลาด ใช้ความสัมพันธ์

$$\sigma_s = \sqrt{N} \quad \dots \dots \dots \quad (14)$$

เมื่อ N คือ จำนวนนับได้ยอดสเปกตรัม

X คือ จำนวนนับได้ยอดสเปกตรัมของหินตัวอย่างหรือสารมาตรฐาน

Y คือ จำนวนนับได้ยอดสเปกตรัมของค่าพื้นหลัง

จะบันทึกจำนวนนับของสารมาตรฐานหรือหินตัวอย่างเป็น $X \pm \sigma_X$

จะบันทึกจำนวนนับของค่าพื้นหลังเป็น $Y \pm \sigma_Y$

จำนวนนับสุทธิเท่ากับ $X - Y \pm \sqrt{\sigma_X^2 + \sigma_Y^2}$

5.16 นำข้อมูลโพแทสเซียม, ยูเรเนียมสมมูลและท่อเรียมสมมูลที่ได้จากการบินสำรวจซึ่งบันทึกไว้ในแผ่นข้อมูลแม่เหล็กของกรมทรัพยากรัฐ (2532) มาเขียนแผนที่กอนทัวร์โดยใช้โปรแกรมเซอร์เฟอร์สำหรับวินโดว์ (Winsurf) เวอร์ชัน 5.0 เพื่อนำไปใช้ในขั้นตอนการแปลผลข้อมูลต่อไป

บทที่ ๓

ผลและการอภิปรายผล

ในบทนี้จะเป็นการนำเสนอผลการวิจัยและการอภิปรายผลการวิจัยหลังจากการสำรวจด้านความถ่วงและความถ่วงได้รับการแก้ไขจนได้ถูกต้องตามที่มีความถูกต้องของนักวิชาการแล้วและนำมาทำการเปลี่ยนแปลงโดยมีจุดมุ่งหมายเพื่อวินิจฉัยสภาพธารณีวิทยาและลักษณะโครงสร้างทางธารณีวิทยาให้คืนจากค่าภาคตัดขวางทางด้านความถ่วงและค่าภาคตัดขวางด้านสنانามแม่เหล็กรวมของโลก นอกจากนั้นยังมีการวิเคราะห์ข้อมูลกัมมันตภาพรังสีจากหินตัวอย่างและข้อมูลจากการบินสำรวจทางอากาศเพื่อตรวจสอบสภาพธารณีวิทยาและลักษณะโครงสร้างทางธารณีวิทยาให้คืนอีกด้วย โดยนำเสนอผลการวิจัยตามลำดับดังต่อไปนี้

1. ผลการศึกษาความหนาแน่น
2. ผลการศึกษาค่าพิเศษด้านความถ่วง
3. ผลการศึกษาค่าพิเศษด้านสنانามแม่เหล็กรวมของโลก
4. การเปลี่ยนแปลงผลการศึกษาค่าพิเศษด้านความถ่วงและค่าพิเศษด้านสنانามแม่เหล็กรวมของโลก

5. ผลการศึกษาข้อมูลกัมมันตภาพรังสีจากการบินสำรวจและการวิเคราะห์ปริมาณโพแทสเซียม ยูเรเนียมสมมูลและทองเรียมสมมูล

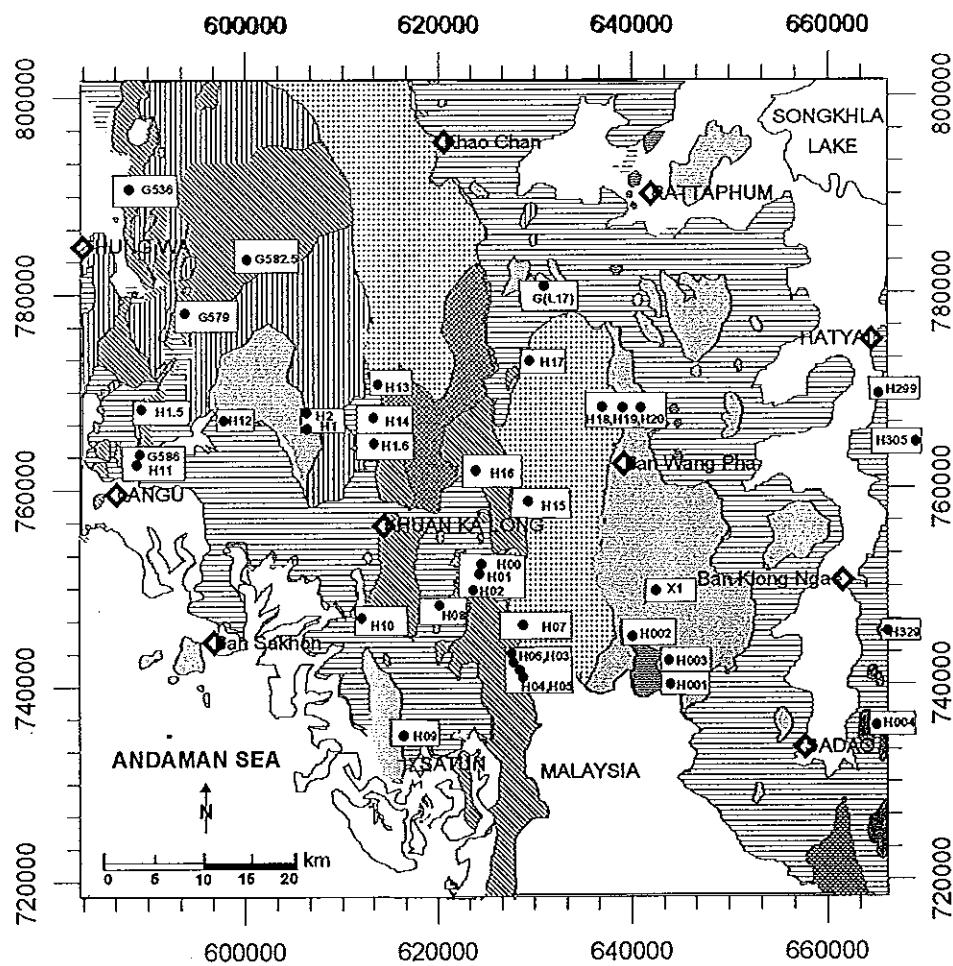
1. ผลการศึกษาความหนาแน่น

เนื้อจากค่าความหนาแน่นของหินมีความสำคัญต่อความถูกต้องของความโน้มถ่วงพิเศษนูกอร์และการเปลี่ยนแปลงด้านความถ่วง ดังนั้นการศึกษาความหนาแน่นของหินมีวัตถุประสงค์เพื่อนำค่าความหนาแน่นที่ได้ไปใช้ในการสร้างแบบจำลองของธารณีวิทยาให้คืนซึ่งให้ค่าพิเศษด้านส NANAM แม่เหล็กที่ถูกต้องกับค่าพิเศษที่วัดได้

หินตัวอย่างที่สามารถเก็บได้ในบริเวณพื้นที่ศึกษา ส่วนใหญ่จะเก็บจากเส้นทางที่ทำการวัดค่าความถ่วงรวม 39 ตำแหน่ง โดยในแต่ละตำแหน่งจะเก็บหินตัวอย่างประมาณ 1-9 ตัวอย่าง รวมทั้งสิ้น 140 ตัวอย่าง ดังภาพประกอบ 26

หมายเหตุ สำหรับหินทรายในยุคไชลูเรียน-ศิโวเนียและหินทรายในยุคแคมเบรียนไม่สามารถเก็บตัวอย่างได้เนื่องจากไม่มีดินน้ำเข้าถึงแหล่งหินโดยล

ภาพประกอบ 26 ตำแหน่งเก็บหินตัวอย่างของพื้นที่ศึกษา



LEGEND	
Quaternary : Alluvial deposits	Carboniferous : Shale and Sandstone
Quaternary : Terrace deposits	Silurian-Devonian : Sandstone and Shale
Triassic : Sandstone	Ordovician : Limestone, Argillaceous Limestone and Shale Interbedded
Triassic : Limestone	Camrian : Sandstone with Intercalated Sandy Shale and Shale
Permian : Limestone	Triassic : Biotite - Muscovite Granite, Aplitic and Pegmatite
Carboniferous : Shale and Chert	

หินตัวอย่างแบ่งออกเป็น 5 กลุ่มคือ (1) กลุ่มหินแกรนิต ยุคไทรแอสซิก จำนวน 8 ตัวແenhง รวม 37 ตัวอย่าง (2) หินทราย ยุคไทรแอสซิก จำนวน 3 ตัวແenhง รวม 19 ตัวอย่าง (3) หินดินดาน ยุคการ์บอนิไฟอรัส จำนวน 15 ตัวແenhง รวม 58 ตัวอย่าง (4) หินปูน ยุค ออร์โคลิเซียน จำนวน 15 ตัวແenhง รวม 56 ตัวอย่าง และ (5) หินปูน ยุคเพอร์เมี่ยน จำนวน 1 ตัวແenhง รวม 8 ตัวอย่าง

ความหนาแน่นเฉลี่ยของหินตัวอย่างและค่าความหนาแน่นของหินตัวอย่างแต่ละตัวແenhง ในพื้นที่ศึกษา มีค่าดังแสดงไว้ในตารางที่ 5 และภาพประกอบ 27

ตาราง 5 ค่าความหนาแน่นเฉลี่ยของหินตัวอย่างในพื้นที่ศึกษา

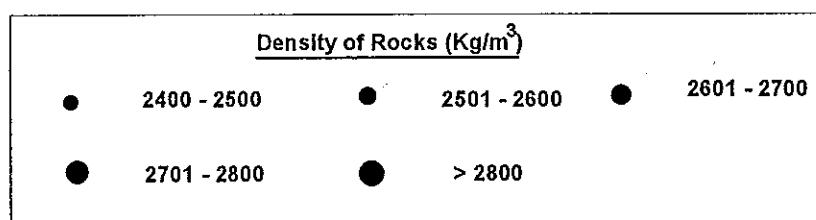
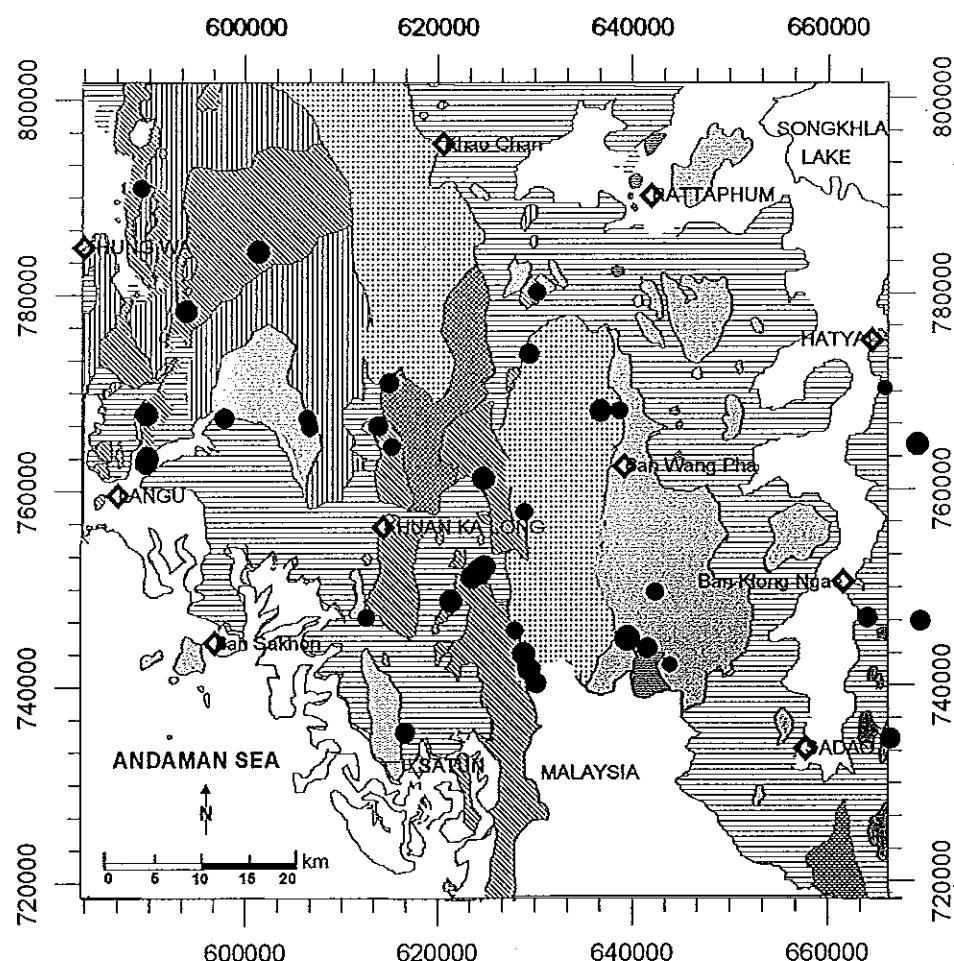
หิน	ความหนาแน่น เฉลี่ย (kg/m ³)	จำนวนตัวແenhง (จำนวนตัวอย่าง)	ยุค
หินปูน	2818 ± 48	1(8)	เพอร์เมี่ยน
หินปูน	2734 ± 48	15(56)	ออร์โคลิเซียน
หินแกรนิต	2619 ± 44	8(37)	ไทรแอสซิก
หินดินดาน	2604 ± 88	12(58)	การ์บอนิไฟอรัส
หินทราย	2562 ± 43	3(19)	ไทรแอสซิก
ตะกอนควาเทอร์นารี	2100	-----	ควาเทอร์นารี

จากตาราง 5 จะเห็นว่าหินปูนมีความหนาแน่นมากที่สุด คือ หินปูน ยุคเพอร์เมี่ยน มีความหนาแน่นเท่ากับ $2818 \pm 48 \text{ kg/m}^3$ และหินปูน ยุคออร์โคลิเซียน มีความหนาแน่นเท่ากับ $2734 \pm 48 \text{ kg/m}^3$ รองลงมาเป็นหินแกรนิต ยุคไทรแอสซิก มีความหนาแน่นเท่ากับ $2619 \pm 44 \text{ kg/m}^3$ หินดินดาน ยุคการ์บอนิไฟอรัส มีความหนาแน่นเท่ากับ $2604 \pm 88 \text{ kg/m}^3$ และหินทราย ยุคไทรแอสซิก มีความหนาแน่นเท่ากับ $2562 \pm 43 \text{ kg/m}^3$ ตามลำดับ

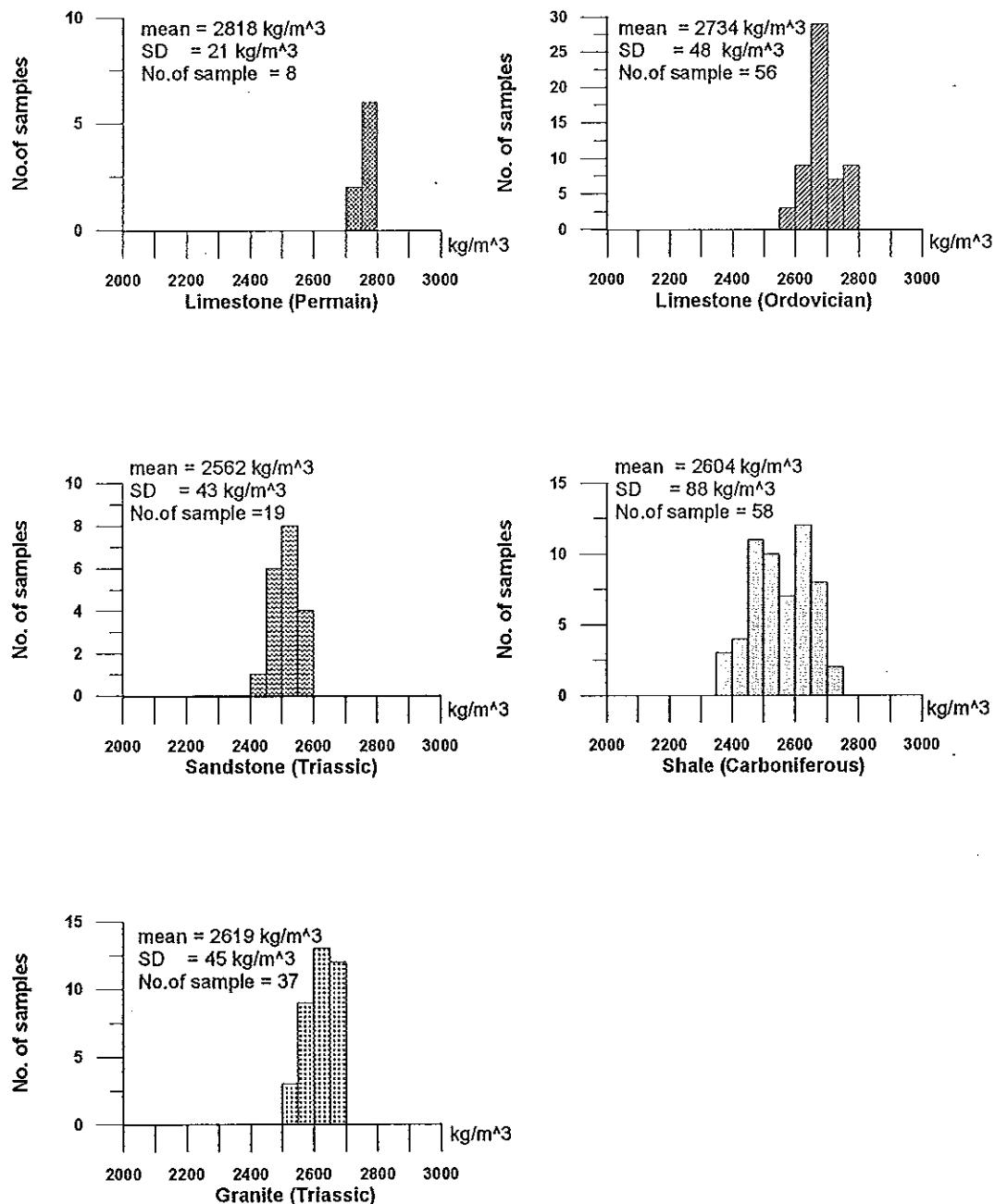
ส่วนตะกอนควาเทอร์นารีนี้ไม่ได้เก็บตัวอย่างหินเนื่องจากเป็นตะกอนที่จับตัวกันอย่างหลวณๆ แตกย่อยได้ง่ายทำให้ไม่สามารถใช้เทคนิคการวัดค่าความหนาแน่นเพื่อกำหนดค่าความหนาแน่นของตะกอนควาเทอร์นารีได้

สำหรับการกระจายของค่าความหนาแน่นของหินตัวอย่างในพื้นที่ศึกษา พบว่าหินดินดาน ยุคครีบอนิเตอเร็ส มีการกระจายมากที่สุด โดยมีค่าความหนาแน่นอยู่ในช่วง $2435 - 2750 \text{ kg/m}^3$ และมีค่าความเสี่ยงเบนมาตรฐาน เท่ากับ 88 kg/m^3 จากหินตัวอย่างจำนวน 58 ตัวอย่างรองลงมา เป็นหินปูน ยุคออร์โคลิเซียน มีค่าความหนาแน่นอยู่ในช่วง $2629-2827 \text{ kg/m}^3$ และมีค่าความเสี่ยงเบนมาตรฐาน เท่ากับ 48 kg/m^3 จากหินตัวอย่างจำนวน 56 ตัวอย่าง หินแกรนิต ยุคไทรแอสซิก มีค่าความหนาแน่นอยู่ในช่วง $2523 - 2699 \text{ kg/m}^3$ และมีค่าความเสี่ยงเบนมาตรฐาน เท่ากับ 45 kg/m^3 จากหินตัวอย่างจำนวน 37 ตัวอย่าง หินทราย ยุคไทรแอสซิก มีค่าความหนาแน่นอยู่ในช่วง $2453 - 2627 \text{ kg/m}^3$ และมีค่าความเสี่ยงเบนมาตรฐาน เท่ากับ 43 kg/m^3 จากหินตัวอย่างจำนวน 19 ตัวอย่าง หินปูน ยุคเพอร์เมียน มีค่าความหนาแน่นอยู่ในช่วง $2791 - 2846 \text{ kg/m}^3$ และมีค่าความเสี่ยงเบนมาตรฐาน เท่ากับ 21 kg/m^3 จากหินตัวอย่างจำนวน 8 ตัวอย่าง ซึ่งแสดงไว้ ตั้งภาพประกอบ 28 และเมื่อเปรียบเทียบการกระจายค่าความหนาแน่นของหินแกรนิตกับหินตะกอนชนิดต่างๆ พบว่าหินแกรนิตมีค่าความหนาแน่นก้อนหักสูงแต่ไม่ได้มีค่าสูงที่สุด โดยค่าความหนาแน่นส่วนใหญ่อยู่ในช่วง $2550-2700 \text{ kg/m}^3$ ซึ่งแสดงไว้ดัง ภาพประกอบ 29

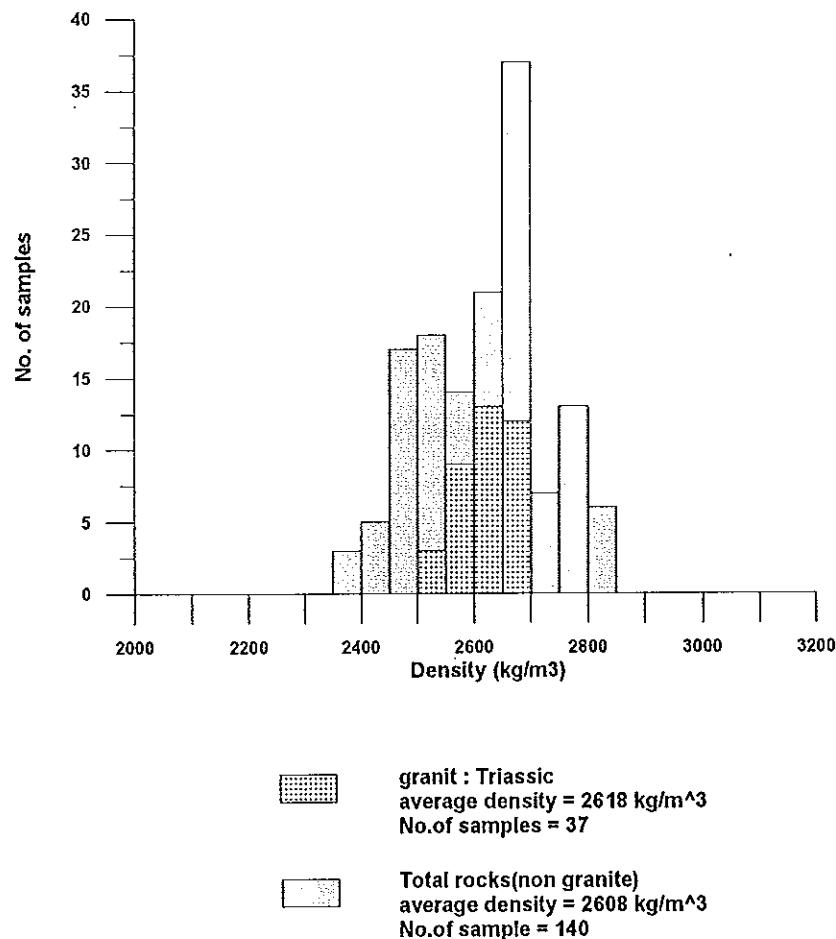
ภาพประกอบ 27 ความหนาแน่นของหินตัวอย่างของพื้นที่ศึกษา



ภาพประกอบ 28 การกระจายค่าความหนาแน่นของหินตัวอย่างของพื้นที่ศึกษา



ภาพประกอบ 29 การกระจายค่าความหนาแน่นของตัวอย่างหินแกรนิตเปรียบเทียบ
กับหินตะกอนของพื้นที่ทำการศึกษา

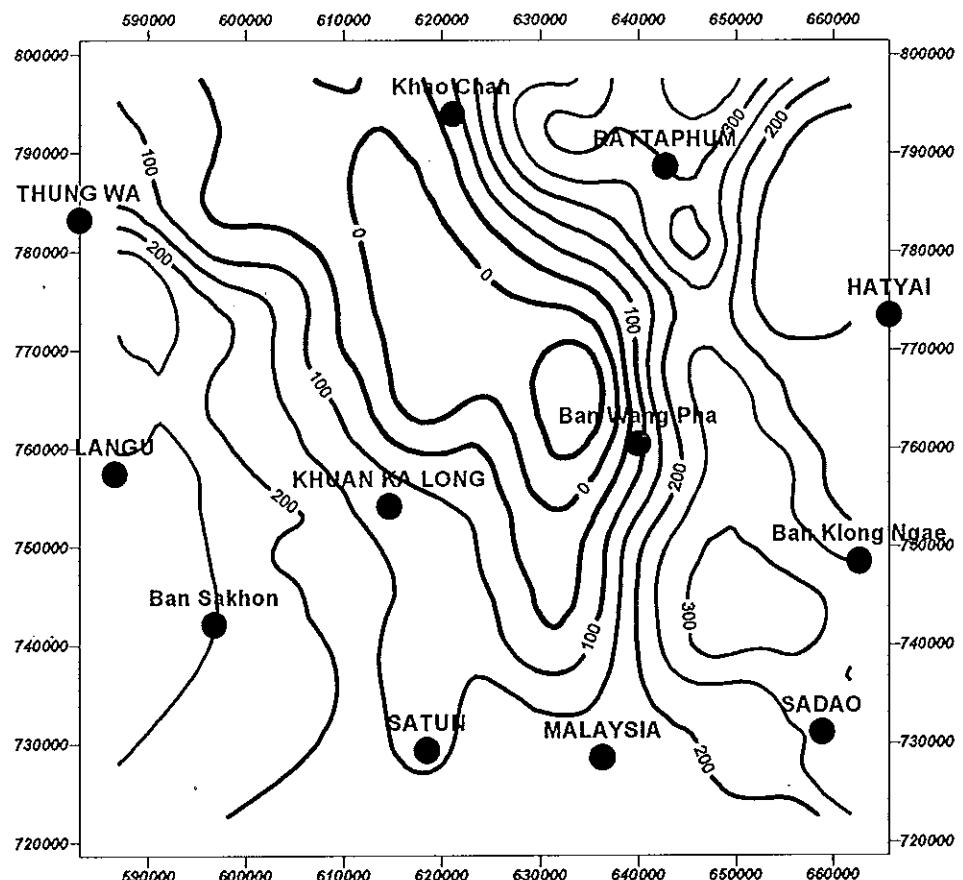


2. ผลการศึกษาค่าพิเศษที่ด้านความถ่วง

การศึกษาความถ่วง มีวัตถุประสงค์เพื่อวินิจฉัยสภาพธารน้ำทิพยา ถักมณฑะโครงสร้างทางธารน้ำทิพยาและกำหนดขอบเขตด้านธารน้ำทิพยาของพื้นที่ศึกษา

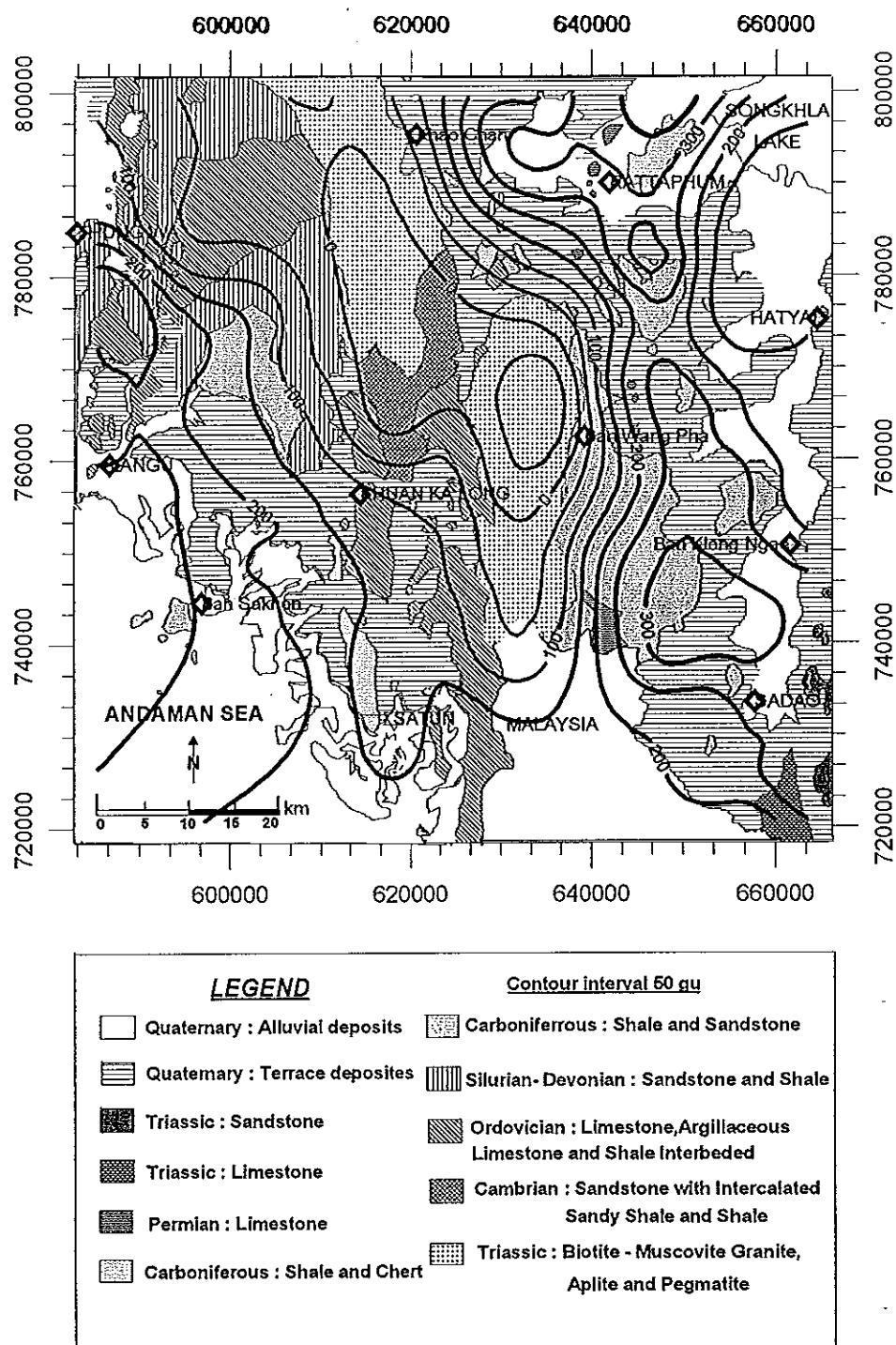
จากแผนที่ก่อนทัวร์ค่าพิเศษที่ด้านความถ่วงที่ศึกษา เมื่อทำการกริดข้อมูลแบบ Inverse Distance Power two ซึ่งใช้ Search Type แบบ Quadrant ที่มีรัศมี Search = 20 กิโลเมตร โดยใช้ระยะห่างระหว่างสเนินกริดเท่ากับ 1 กิโลเมตร และเมื่อกำหนดระยะห่างระหว่างสเนินหันค่าพิเศษที่ด้านความถ่วงที่ศึกษา 50 gu ($1\text{gu} = 1 \times 10^{-6} \text{ m/s}^2$) จะได้ค่าพิเศษที่ด้านความถ่วงที่ศึกษาในพื้นที่ศึกษานี้ค่าอยู่ระหว่าง -50-350 gu ซึ่งค่าพิเศษที่ด้านความถ่วงที่ศึกษาที่มีค่าต่ำจะปรากฏบริเวณตอนกลางของพื้นที่ศึกษาในแนว NW-SE ผ่านเทือกเขา Wang Pha และเทือกเขายับต้า ส่วนค่าพิเศษที่ด้านความถ่วงที่ศึกษาที่สูงจะปรากฏทั้งทางด้านตะวันออกและทางด้านตะวันตกของเทือกเขาวังพาและเทือกเขายับต้า และเมื่อเปรียบเทียบแผนที่ความถ่วงกับแผนที่ธารน้ำทิพยาของพื้นที่ศึกษา โดยการนำเอาค่าพิเศษความถ่วงซ้อนทับบนแผนที่ธารน้ำทิพยา ดังภาพประกอบ 31 พบว่า (1) เส้นชั้นความถ่วงที่มีค่าต่ำ (-50-100 gu) จะปรากฏอยู่บนเทือกเขาแกรนิตซึ่งอยู่บริเวณแนวกลางของพื้นที่ศึกษา โดยผ่านเทือกเขาวังพาซึ่งมองเห็นเป็นแนวยาวในแนวเหนือ-ใต้ ที่มีด้านตะวันออกของเทือกเขาริมตั้งแต่ชาญแคนนาแลดี้ต่อเนื่องขึ้นไปด้านบนผ่านบริเวณอุโมงค์สูตร อุํกอกวนโคน อุํกอกวนกาหลง จังหวัดสตูลและผ่านเทือกเขายับต้าซึ่งมองเห็นเป็นแนวยาวในแนวตะวันตกเฉียงเหนือ - ตะวันออกเฉียงใต้ เริ่มตั้งแต่ด้านตะวันตกของอุํกอกวนรัตภูมิ อุํกอกวนกาหลง จังหวัดสตูลและผ่านเทือกเขาริมตั้งแต่ด้านทิศเหนือของอุํกอกวนกาหลง ผ่านด้านตะวันออกของอุํกอกวนละงุ ผ่านอุํกอกหุ่งหว้า จังหวัดสตูล ต่อเนื่องไปยังจังหวัดตรัง (2) เส้นชั้นความถ่วงที่มีค่าปานกลาง (100-200 gu) จะปรากฏเป็นบริเวณแคบๆ ทั้งทางด้านตะวันออกและด้านตะวันตกของเทือกเขาแกรนิตของพื้นที่ศึกษา เช่น บริเวณหมู่บ้านปูนและหมู่บ้านดินดาน นอกจากนี้ยังจะพบบริเวณแฉ่งหาดใหญ่ซึ่งเป็นแหล่งตะกอนควาเทอร์นาริโอซึ่งทางด้านตะวันออกของพื้นที่ศึกษา และ (3) เส้นชั้นความถ่วงที่มีค่าสูง (200-350 gu) จะปรากฏบนบริเวณที่ปักกลุ่มตะกอนควาเทอร์นาริโอเป็นส่วนใหญ่ พบริเวณทั้งบริเวณทางด้านตะวันออกและด้านตะวันตกของเทือกเขาแกรนิต โดยด้านตะวันออกเริ่มตั้งแต่อุํกอกสะเดชาชาญแคนนาแลดี้ผ่านกิ่งอุํกอกคลองหอยโ่ง อุํกอกหาดใหญ่ อุํกอกรัตภูมิ อุํกอกวนเนียง และกิ่งอุํกอกบันงคล้า จังหวัดสตูลต่อเนื่องไปยังจังหวัดพัทลุง ส่วนทางด้านตะวันตกเริ่มตั้งแต่ตอนใต้ของอุํกอกหุ่งหว้าผ่านอุํกอกละงุต่อเนื่องไปยังทะเลอันดามัน

ภาพประกอบ 30 แผนที่ตอนทั่ว์ค่าศักดิ์ปกติบูเกอร์สัมบูรณ์ของพื้นที่ศึกษา ในหน่วย gu

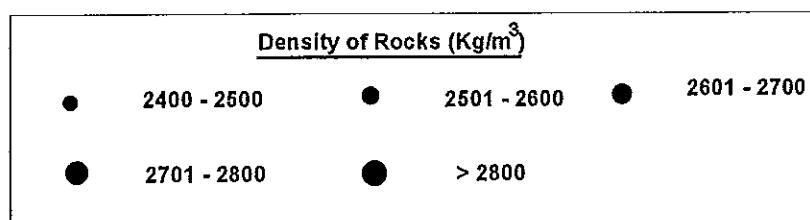
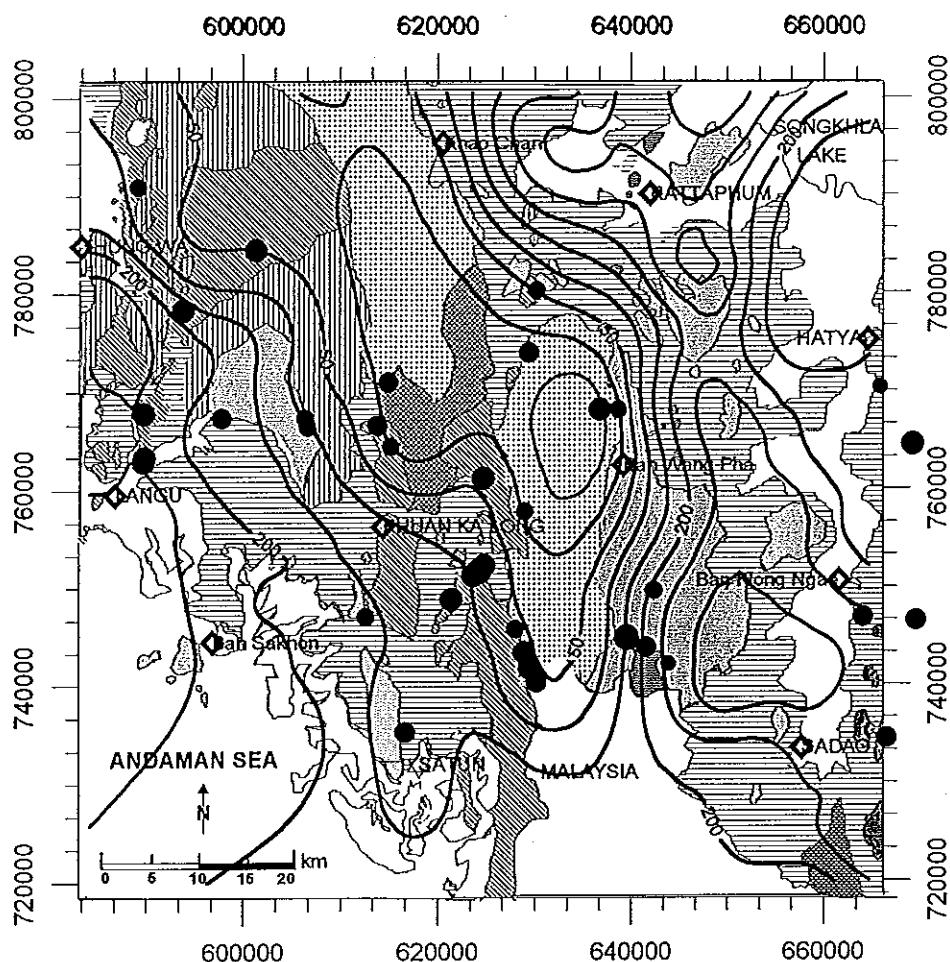


contour interval 50 gu

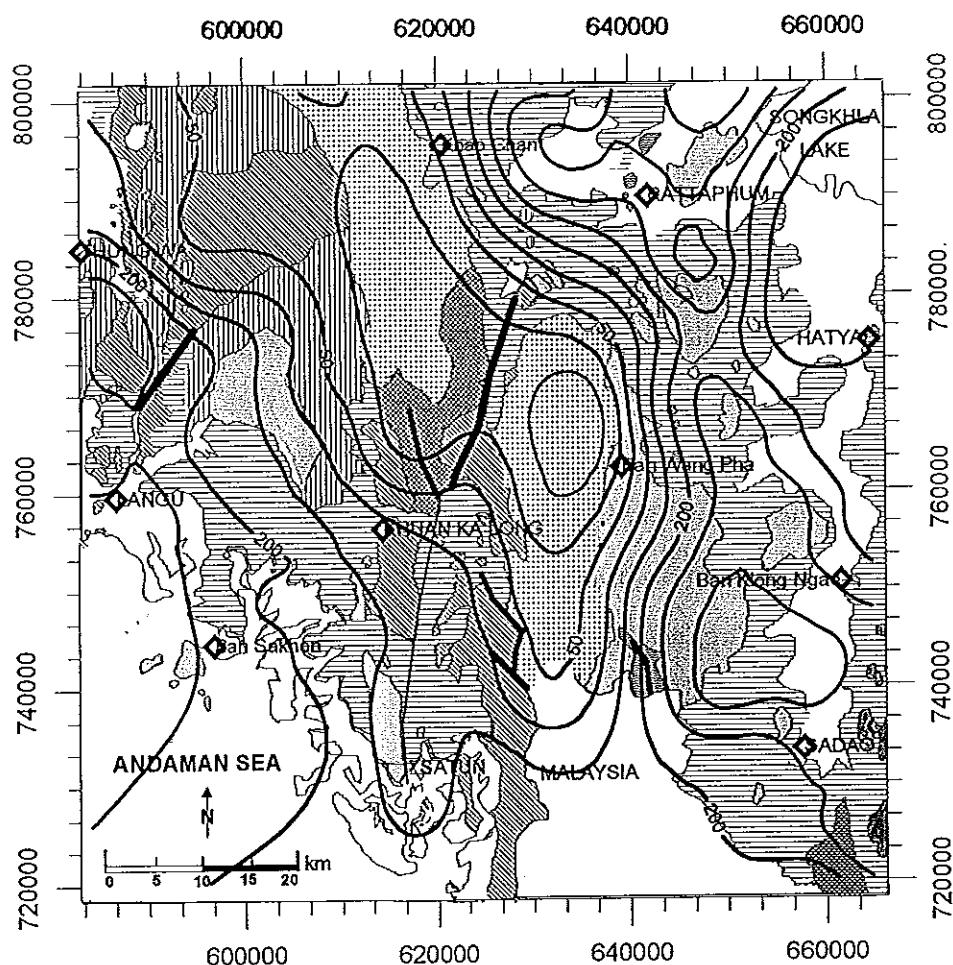
ภาพประกอบ 31 กอนทัวร์ค่าพิเศษดินสูงในหน่วย g.u ชั้นหินบน
แผนที่ธรณีวิทยาของพื้นที่ศึกษา



ภาพประกอบ 32 ค่อนทั่ว์ค่าพิเศษต่ำสูงของสัมบูรณ์ในหน่วย g/m³ ซึ่งอนันนบัน
แผนที่ความหนาแน่นของหินตัวอย่างของพื้นที่ศึกษา



ภาพประกอบ 33 ค่อนทัวร์ค่าผิวภูมิเกอร์สัมบูรณ์ในหน่วย qu ซ้อนทับบน
แผนที่ชาร์ทวิทยาโครงสร้างของพื้นที่ศึกษา



<u>LEGEND</u>		<u>Contour Interval 50 qu</u>
Quaternary : Alluvial deposits		Carboniferous : Shale and Sandstone
Quaternary : Terrace deposits		Silurian-Devonian : Sandstone and Shale
Triassic : Sandstone		Ordovician : Limestone, Argillaceous Limestone and Shale Interbedded
Triassic : Limestone		Cambrian : Sandstone with Intercalated Sandy Shale and Shale
Permian : Limestone		Triassic : Biotite - Muscovite Granite, Aplitic and Pegmatite
Carboniferous : Shale and Chert		
Fault		

จากการเปรียบเทียบการซ้อนทับของแผนที่ความหนาแน่นของหินตัวอย่างกับแผนที่แสดงเส้นชั้นความถ่วง (ภาพประกอบ 32) พนว่าบริเวณเทือกเขาแกรนิตมีเส้นชั้นความถ่วงต่ำแต่มีค่าความหนาแน่นของหินปานกลางค่อนไปทางสูงดังแสดงใน ตาราง 5 ส่วนบริเวณตะกอนควาเทอร์นารีนี้เป็นบริเวณที่มีเส้นชั้นความถ่วงสูงกว่าบริเวณอื่นแต่มีค่าความหนาแน่นของหินน้อยที่สุด

จากการเปรียบเทียบแผนที่ความถ่วงพิเศษกับแผนที่โครงสร้างทางธรณีวิทยา โดยการนำเอาค่าหัวร์ความถ่วงพิเศษต่ำสุดของสัมบูรณ์ซ้อนทับบนแผนที่โครงสร้างทางธรณีวิทยา(ภาพประกอบ 33) พนว่ารอยเลื่อนสำคัญ(กรณทรัพยากรธารณี,2528) นั้นปรากฏให้เห็นบนแผนที่ความถ่วงพิเศษสัมบูรณ์ เช่น รอยเลื่อนในเขตอันกอละงตอนเหนือ แนวประมาณ N40°E ในหินออร์โคลิเซียนยาวประมาณ 7 กิโลเมตร ในเขตอันเกอควบคากลาง มีรอยเลื่อนในหินแคนเมรียน แนวประมาณ N10°E ยาวประมาณ 10 กิโลเมตร ดังภาพประกอบ 7 แต่ไม่พบรอยเลื่อนในบริเวณใกล้กันในเขตอันเกอรัตภูมิ มีรอยเลื่อนแนว N25°W ตรงรอยสัมผัสของหินแคนเบรียൻ และหินออร์โคลิเซียน ยาวประมาณ 7 กิโลเมตร บริเวณอุทบานแห่งชาติทะลันอยู่ในรอยเลื่อนแนว N25°- 30°W ยาวไม่น้อยกว่า 7 กิโลเมตร ระหว่างหินปูนออร์โคลิเซียนกับหินแกรนิต และที่เขาง็งโหลน อันเกอรัตภูมิมีรอยเลื่อนในหินแพหรือเมียนแนว N40°E ยาวประมาณ 2.5 กิโลเมตร จากการศึกษาความถ่วง ทั้งนี้เป็นเพราะสมบัติทั้งสองด้านของรอยเลื่อนเหล่านี้ไม่แตกต่างกันหรือจะห่างระหว่างจุดวัดห่างมากเกินไป

3. ผลการศึกษาค่าพิเศษของสถานะแม่เหล็กรวมของโลก

ในการศึกษาค่าพิเศษของสถานะแม่เหล็กรวมของโลกนี้วัดทุประสกเพื่อนำมาใช้ในการเปลี่ยนความหนาแน่นพิเศษให้พอดีกับหินซึ่งมีค่าสภาพรับไว้ได้ทางแม่เหล็กแตกต่างจากมวลหินท้องที่(country rocks)และกำหนดลักษณะโครงสร้างทางธรณีวิทยา

ข้อมูลที่นำมาใช้ในการศึกษาความเข้มสถานะแม่เหล็กโลกนี้ได้มาจาก การบินสำรวจของ กรมทรัพยากรธารณี ห.ศ. 2535 survey B&C ซึ่งบินสำรวจที่ระดับความสูง 122 เมตร(400 ฟุต)

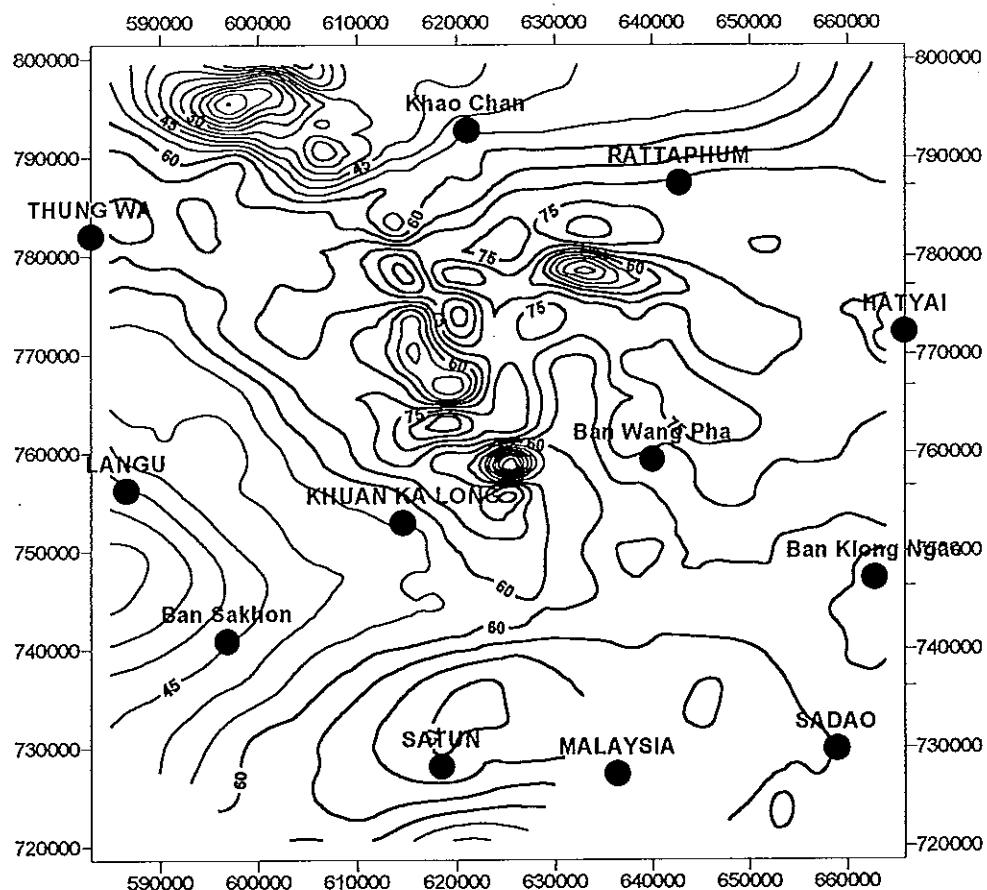
จากแผนที่กอนหัวร์ค่าพิเศษของสถานะแม่เหล็กรวมของโลกของพื้นที่ศึกษา เมื่อทำการกรีดข้อมูลแบบ Inverse Distance Power two ซึ่งใช้ Search Type แบบ Quadrant ที่มีรัศมี Search = 20 กิโลเมตร โดยใช้ระยะห่างระหว่างเส้นกรีดเท่ากับ 1 กิโลเมตร และเมื่อระยะห่างระหว่างเส้นกอนหัวร์ค่าพิเศษของสถานะแม่เหล็กรวมของโลกมีค่าเท่ากับ 5 nT จะได้กอนหัวร์ค่าพิเศษของสถานะแม่เหล็กรวมของโลกซึ่งแสดงไว้ดังภาพประกอบ 34 พนว่าค่าพิเศษของสถานะแม่เหล็กรวมของโลก มีค่าอยู่ระหว่าง 4-88 nT โดยแบ่งเป็น

ค่าพิเศษปักติเชิงภูมิภาคและค่าพิเศษปักติเชิงดำเนินตัวซึ่งค่าพิเศษปักติเชิงภูมิภาคจะมีค่าสูงในตอนใต้และจะมีค่าลดลงจากใต้ไปเหนือ ส่วนค่าพิเศษปักติเชิงดำเนินจะมีค่าพิเศษปักติของสถานะแม่เหล็กรวมตัวบริเวณทางตะวันตกเฉียงเหนือและทางตอนใต้ของอัน嘎ละวุต่อเนื่องไปยังทะเลอันดามัน ส่วนค่าพิเศษปักติของสถานะแม่เหล็กรวมของโลกปานกลางจะปรากฏบริเวณตอนกลางของพื้นที่ในแนว SE-NW และค่าพิเศษปักติของสถานะแม่เหล็กรวมของโลกสูงจะปรากฏบริเวณตอนล่างของพื้นที่และปรากฏเป็นหย่อมๆทางตอนกลางของพื้นที่ในแนว SE-NW ของพื้นที่ศึกษาโดยเฉพาะบริเวณรอยสัมผัสระหว่างหินแกรนิตกับหินตะกอนชนิดต่างๆ เช่น ค่าพิเศษปักติของสถานะแม่เหล็กรวมของโลกสูงบริเวณตอนเหนือและทางด้านตะวันตกของที่อยุธยาและหินตะกอนควาเทอร์นารีซึ่งเป็นบริเวณที่มีสักขีภูมิทางด้านแหล่งแร่ที่สำคัญไม่ว่าจะเป็นแหล่งแร่ศีบุก (SnO_2), หัสดี滕(W), ตะกั่ว(Pb), สังกะสี(Zn), แบนโรต์(Ba), เหล็ก(Fe) และฟลูออร์(SF) ซึ่งเป็นบริเวณที่มีการสัมผัสระหว่างหินแกรนิตกับหินปูนและหินตะกอนควาเทอร์นารี ทำให้บริเวณรอยสัมผัสนี้สามารถเกิดขึ้นเข้าแทนที่ในหินปูนและหินโคลนได้ในตัว เช่น บริเวณหนึ่งในหินตะกอนที่บ้านน้ำร้อนซึ่งที่ค่าพิเศษปักติของสถานะแม่เหล็กรวมของโลกสูง แต่ยังไม่มีการปรากฏแหล่งต้นเหตุของค่าพิเศษปักติคงถ้วนไห้เห็นหนึ่อศิววิคินแม่กระพั่งปรากฏการณ์น้ำพุร้อนกีตาน(Geothermal)

จากการเปรียบเทียบแผนที่ค่าพิเศษปักติของสถานะแม่เหล็กรวมของโลกกับแผนที่ธรณีวิทยาโดยการนำค่อนหัวร์ค่าพิเศษปักติของสถานะแม่เหล็กรวมของโลกมาซ้อนทับกับแผนที่ธรณีวิทยา ดังในภาพประกอบ 35 พบว่า

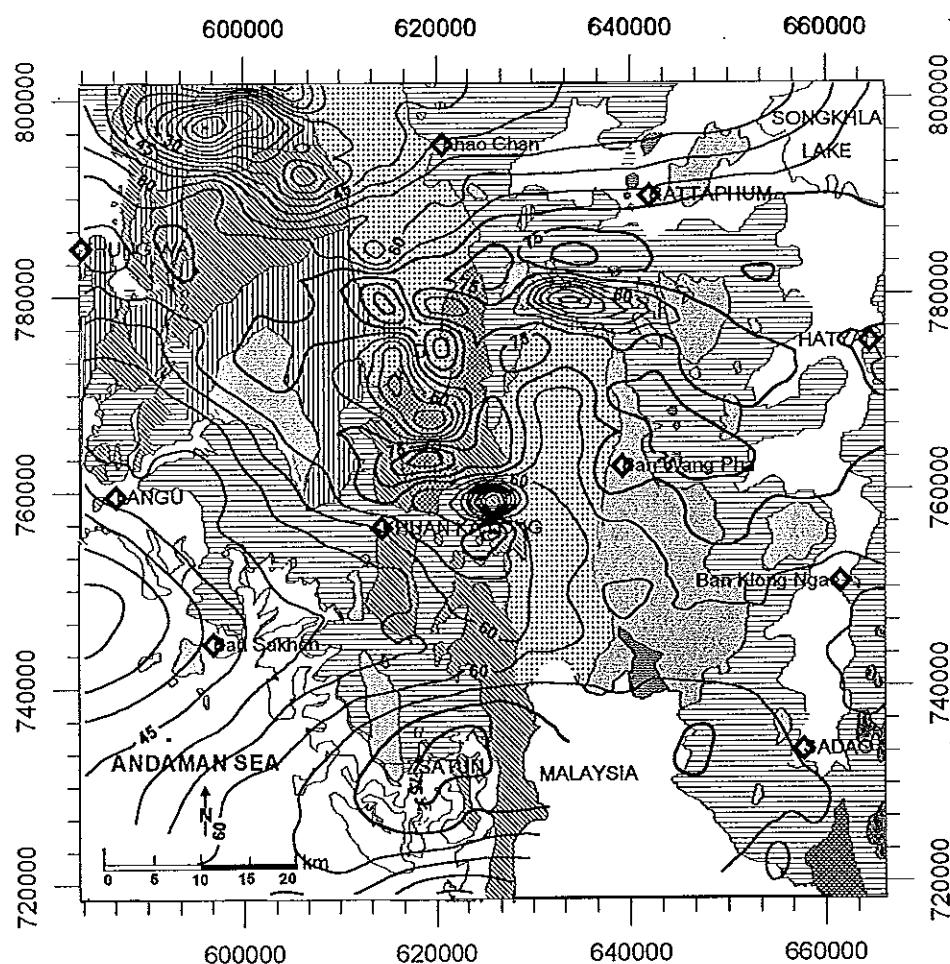
1. ค่าพิเศษปักติของสถานะแม่เหล็กโลกต่ำสุด (4-40 nT) ปรากฏอยู่บริเวณตะกอนควาเทอร์นารี ด้านตะวันออกด้านบน, หมู่บ้านทราย, หมู่บ้านปูนและบริเวณตะกอนควาเทอร์นารี ในทางทิศตะวันตกของพื้นที่ศึกษา
2. ค่าพิเศษปักติสถานะแม่เหล็กโลกปานกลาง (40-60 nT) มีลักษณะเป็นแถบขนาดใหญ่ปรากฏอยู่ในบริเวณตอนกลางของพื้นที่ศึกษาในแนว NNW-E
3. ค่าพิเศษปักติสถานะแม่เหล็กโลกสูงสุด (60-88 nT) ปรากฏอยู่บริเวณตอนล่างของพื้นที่ศึกษาในแนวตะวันออก-ตะวันตก และปรากฏเป็นหย่อมๆบริเวณตอนกลางของพื้นที่ศึกษาในแนวตะวันออกเฉียงใต้-ตะวันตกเฉียงเหนือ โดยเฉพาะบริเวณรอยสัมผัสระหว่างหินแกรนิตกับหินตะกอนชนิดต่างๆ

ภาพประกอบ 34 แผนที่กอนหัวร์ค่าพิเศษปักติของสนามแม่เหล็กโลกรวม (Survey B&C)
ของพื้นที่ศึกษา ในหน่วย nT



CONTOUR INTERVAL 5 nT

ภาพประกอบ 35 ค่อนทั่วค่าศักดิ์ปกติของสถานะแม่เหล็กโลกรวม (Survey B&C) ใน
หน่วย nT ซึ่งอนับบนแผนที่ธรณีวิทยาของพื้นที่ศึกษา



<u>LEGEND</u>		<u>Contour Interval 5 nT</u>
Quaternary : Alluvial deposits		Carboniferous : Shale and Sandstone
Quaternary : Terrace deposits		Silurian-Devonian : Sandstone and Shale
Triassic : Sandstone		Ordovician : Limestone, Argillaceous Limestone and Shale Interbedded
Triassic : Limestone		Cambrian : Sandstone with Intercalated Sandy Shale and Shale
Permian : Limestone		Triassic : Biotite - Muscovite Granite, Aplitic and Pegmatite
Carboniferous : Shale and Chert		

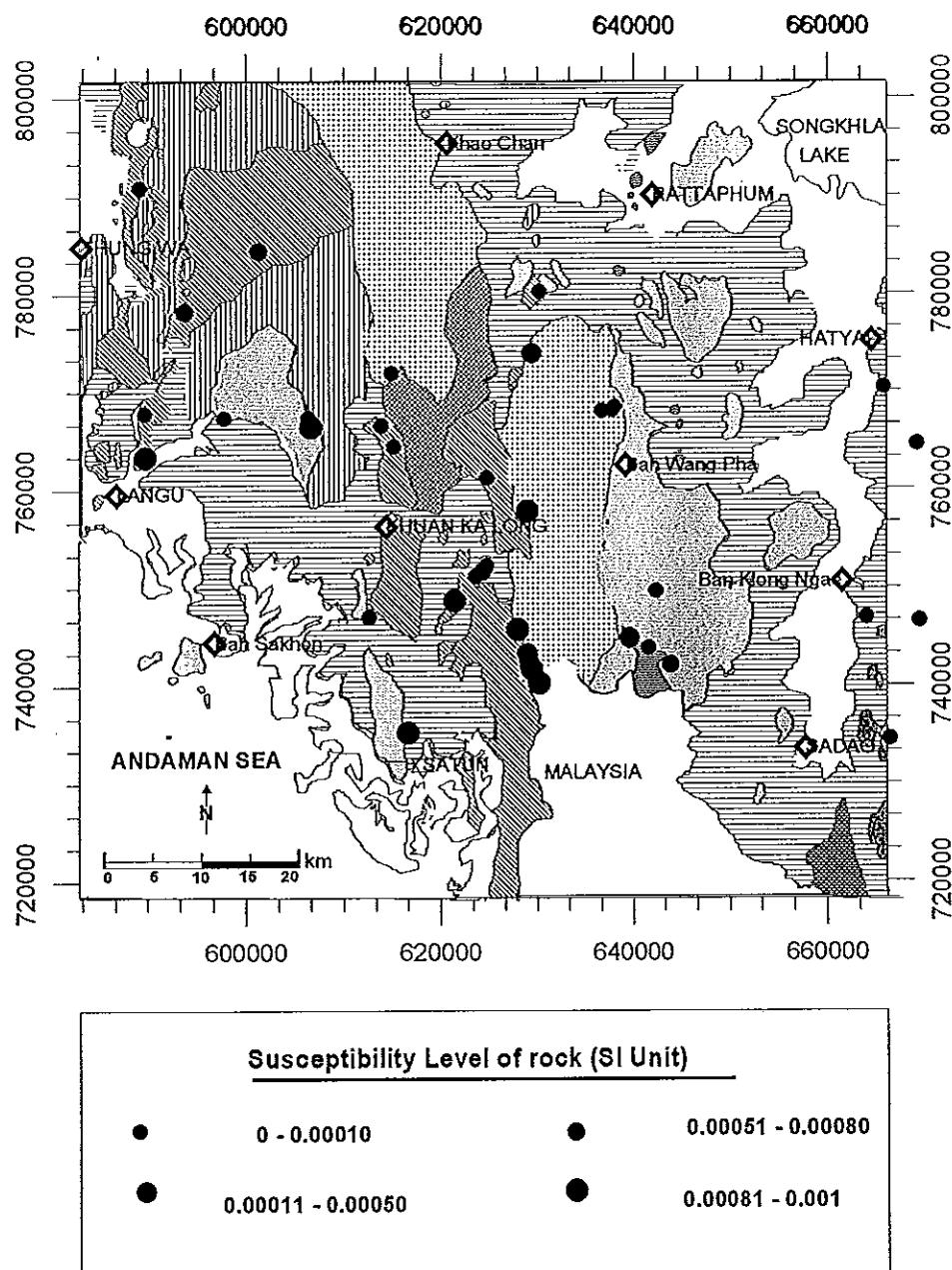
สำหรับข้อมูลการวัดค่าสภาพรับไว้ได้ของแม่เหล็ก(k)ที่วัดได้ในภาคสนามของพื้นที่ศึกษา ในระบบหน่วยเอสไอ(SI UNIT) แสดงไว้ดังตาราง 6 และภาพประกอบ 36

ตาราง 6 ค่าสภาพรับไว้ได้ทางแม่เหล็กของพื้นดินตัวอย่างที่ได้จากการสำรวจภาคสนาม

พื้น	ยุค	จำนวน ตัวอย่าง	ค่าสภาพรับไว้ได้ ทางแม่เหล็ก (k) (SI)
หินแกรนิต	ไทรแอสซิก	22	0.009 ± 0.003
หินปูน	ເພອរີເມືຍນ	8	0.000001 ± 0.000001
หินปูน	ອອຣ໌ໂດວິເຊີຍນ	35	0.0006 ± 0.0003
หินดินคน	ກາຮັບອນິເຫຼວຮັສ	26	0.0005 ± 0.0003
หินทราย	ไทรแอสซิก	8	0.000001 ± 0.000001
ตะกอน ຄວາທອຽນໄວ້	ຄວາທອຽນໄວ້	---	-----

จากตาราง 6 หินแกรนิต(ยุคไทรแอสซิก) มีค่าสภาพรับไว้ได้ทางแม่เหล็กในหน่วย
เอสไอ(SI unit) เท่ากับ 0.009 ± 0.003 หินปูน(ยุคເພອຣີເມືຍນ) มีค่าสภาพรับไว้ได้ทางแม่เหล็กใน
หน่วยเอสไอ(SI unit) เท่ากับ 0.000001 ± 0.000001 หินปูน(ยุคอອຣ໌ໂດວິເຊີຍນ) มีค่าสภาพรับไว้
ได้ทางแม่เหล็กในหน่วยเอสไอ(SI unit)เท่ากับ 0.0006 ± 0.0003 หินดินคน(ยุคກາຮັບອນິເຫຼວຮັສ)
มีค่าสภาพรับไว้ได้ทางแม่เหล็กในหน่วยเอสไอ(SI unit) เท่ากับ 0.0005 ± 0.0003 หินทราย
(ยุคไทรแอสซิก) มีค่าสภาพรับไว้ได้ทางแม่เหล็กในหน่วยเอสไอ (SI unit) เท่ากับ 0.000001
 ± 0.000001

ภาพประกอบ 36 ค่าสภาพรับไว้ได้ทางแม่เหล็ก(k)ของหินตัวอย่างของพื้นที่ศึกษา
ในหน่วยเอสไอ (SI unit)



4. การเปลี่ยนผ่านผลการศึกษาค่าพิศปอกติดตัวน้ำหนักอ่อนตัวและค่าพิศปอกติดของสารแม่เหล็กรวมของโลกในเชิงปริมาณ

การเปลี่ยนผ่านผลจากการศึกษาค่าพิศปอกติดตัวน้ำหนักอ่อนตัวและค่าพิศปอกติดของสารแม่เหล็กรวมของโลกมีวัตถุประสงค์เพื่อกำหนดขอบเขตของลักษณะ โครงสร้างทางธรณีวิทยาของพื้นที่ศึกษาทั้งในแนวราบและในแนวตั้ง

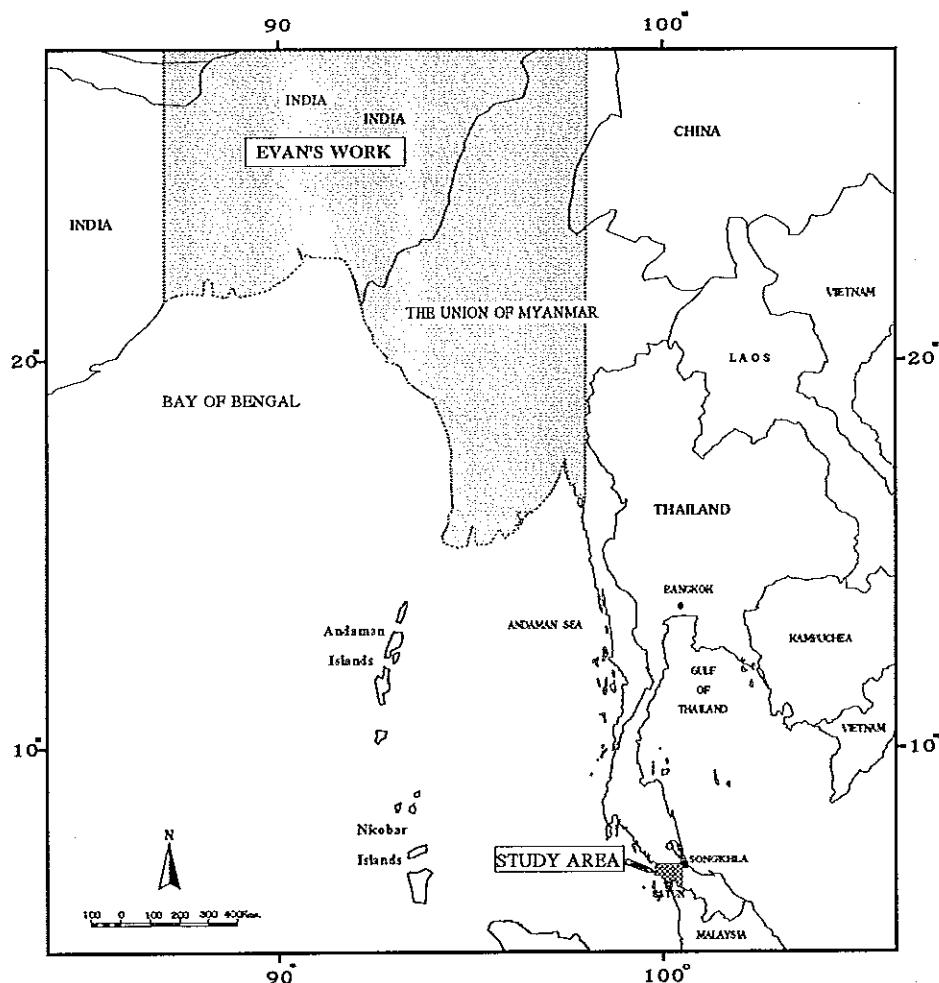
4.1 แบบจำลอง

เนื่องจากธรณีวิทยาโครงสร้างของพื้นที่ศึกษาส่วนใหญ่จะอยู่ภายใต้อิทธิพลการแทรกซ้อนของหินแกรนิตที่มีมวลขนาดใหญ่ซึ่งจัดเป็นหินยักษ์ระดับลักษณะหินแกรนิตที่มีอายุแก่กว่า ลังนั้นในการสร้างแบบจำลองโครงสร้างทางธรณีวิทยาจึงต้องคำนึงถึงคุณลักษณะของหินแกรนิตเป็นสำคัญ

จากการพิจารณาค่าพิศปอกติดตัวน้ำหนักอ่อนตัวจากการนำเอาค่าหัวร์ความถ่วงไปช้อนทับบนแผนที่ธรณีวิทยา ดังภาพประกอบ 31 พบร้าค่าพิศปอกติดตัวน้ำหนักอ่อนตัวบริเวณที่ออกเขากานิตจะมีค่าต่ำกว่าพื้นที่ข้างเคียง ส่วนบริเวณตะกอนความเทาธนารีมีค่าพิศปอกติดตัวน้ำหนักอ่อนตัวสูง ที่เป็นเห็นนี้คาดว่าเป็นเพราะหินฐานซึ่งมีความหนาแน่นสูงกว่าหินอ่อนตัวและดันตัวเองขึ้นมาในระดับดินโดยเฉพาะในบริเวณที่ไม่มีหินแกรนิตโผล่หินฐานจะอยู่ในระดับลึกเนื่องจากถูกกดทับโดยหินแกรนิตซึ่งเป็นมวลขนาดใหญ่ซึ่งเป็นไปตามทฤษฎีคุณสมบัติของเปลือกโลก(Isostacy)ของแอร์(Airy)ที่ได้เสนอไว้โดยอธิบายว่า หินที่ประกอบเป็นเนินและภูเขาที่มีความหนาแน่นน้อยจะมีส่วนที่เป็นราก(root)อยู่ลึกลงไปในหินอีกนิดที่มีความหนาแน่นมากกว่า

จาก Evans and Crompton (1946) ได้ทำการศึกษาค่าความถ่วงเชิงภูมิภาคในพื้นที่ประเทศพม่าและอินเดียในระหว่างละติจูด 16°N - 28°N และลองจิจูด 86°E - 98°E ดังภาพประกอบ 37 พบร้าค่าพิศปอกติดตัวน้ำหนักอ่อนตัวของบริเวณที่ออกเขากานิต เมื่อนำภาคตัดขวางของค่าความถ่วงมาสร้างแบบจำลองธรณีวิทยาให้ระดับน้ำทะเลโดยการกำหนดค่าความหนาแน่นของหินแกรนิตมีค่าเป็น 2.67 gm/cc เป็นหินฐาน(basic rock)ซึ่งมีค่าความหนาแน่นเบรียบต่างเท่ากับ 0.2 gm/cc จากแบบจำลองพบว่าหินฐานจะอยู่ในระดับลึกประมาณ 15 กิโลเมตร และต่ำกว่าหิน 0.2 gm/cc จากแบบจำลองพบว่าหินฐานจะอยู่ในระดับลึกประมาณ 40 กิโลเมตร และล้ำกว่าหินฐานที่ร่องรับแกรนิตเป็น ultrabasic rock ซึ่งมีค่าความหนาแน่นเบรียบต่างเท่ากับ 0.4 gm/cc จากแบบจำลองพบว่าหินฐานจะอยู่ในระดับลึกประมาณ 40 กิโลเมตร และล้ำกว่าหิน 0.4 gm/cc ในพื้นที่ทำการศึกษานี้ยังไม่เคยมีการรายงานเกี่ยวกับตำแหน่งหินโผล่ที่เป็น ultramafic rock ซึ่งจากการนำตัวอย่างหิน ultramafic rock ที่ได้จากจังหวัดปราจีนบุรีและ

ภาพประกอบ 37 การศึกษาค่าแรงโน้มถ่วงเชิงภูมิภาคในประเทศไทยและอินเดีย



จังหวัดนราธิวาส(งชชัย พึงรักษ์มี,การติดต่อส่วนบุคคล) ซึ่งอยู่ทางด้านเหนือและทางใต้ของพื้นที่ศึกษานำทำการวัดค่าความหนาแน่นของ Serpentinite Peridotite พบว่ามีค่าความหนาแน่นเท่ากับ 2420 kgm^{-3} และ 2490 kgm^{-3} ตามลำดับ ซึ่งมีค่าน้อยกว่าค่าความหนาแน่นของหินแกรนิตในพื้นที่ทำการศึกษา จึงคาดว่า Serpentinite Peridotite ไม่ใช่ตัวแทนที่ดีของ ultramafic rock เมื่อจากอิทธิพลของการผุพัง

ดังนั้นในการการสร้างแบบจำลองสำหรับการศึกษาในครั้งนี้จึงกำหนดใช้ค่าความหนาแน่นของหินฐานซึ่งรองรับแกรนิตเป็นค่าความหนาแน่นเฉลี่ยของชั้นหินเปลือกโลหะ(crust meterial) ซึ่งมีค่าเท่ากับ 2800 Kg/m^3 (Allison and Palmer,1980) และมีค่าสภาพรับไว้ได้ทางแม่เหล็ก(k)เท่ากับ 0.000001 SI ส่วนค่าความหนาแน่น ค่าสภาพรับไว้ได้ทางแม่เหล็กของหินแกรนิตและหินตะกอน มีค่าดังตาราง 7

ตาราง 7 ค่าสภาพรับไว้ได้ทางแม่เหล็กและค่าความหนาแน่นเฉลี่ยของหินที่นำไปใช้ในการสร้างแบบจำลอง

หิน	ยุค	ค่าสภาพรับไว้ได้ทางแม่เหล็ก k (SI)	ค่าความหนาแน่น $\rho (\text{kg/m}^3)$
หินแกรนิตชุดบน	ไทรแอสซิค	0.015	2620
หินแกรนิตชุดล่าง	ไทรแอสซิค	0.000001	2620
หินตะกอน	----	0.000001	2400

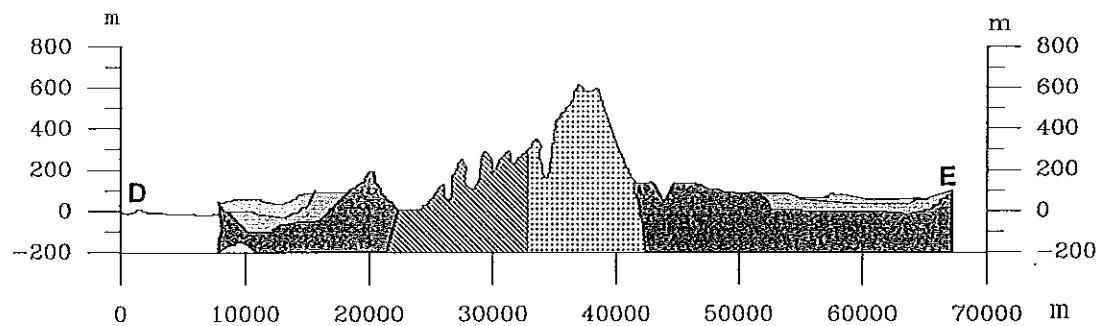
จากตาราง 7 กำหนดให้หินแกรนิตมี 2 ชุด มีค่าความหนาแน่นเท่ากันแต่มีค่าสภาพรับไว้ได้ทางแม่เหล็กต่างกัน โดยค่าความหนาแน่นของหินแกรนิตชุดบน เท่ากับ 2620 Kg/m^3 ซึ่งมีค่าเท่ากับความหนาแน่นของแกรนิตสองขลາ (Lohawijarn,1992) และมีค่าสภาพรับไว้ได้ทางแม่เหล็กในหน่วยเอสโไอ (SI unit) เท่ากับ 0.015 โดยมีค่าสูงกว่าค่าเฉลี่ยโดยทั่วไปซึ่งรายงานโดย Ishihara(1979) คือ หินแกรนิตในภาคสมุทรไทยมีค่าต่ำกว่า 0.0006 SI ส่วนค่าความหนาแน่นของหินแกรนิตชุดล่าง เท่ากับ 2620 Kg/m^3 ซึ่งมีค่าเท่ากับความหนาแน่นของแกรนิตสองขลາ และมีค่าสภาพรับไว้ได้ทางแม่เหล็กในหน่วยเอสโไอ (SI unit) เท่ากับ 0.000001 และหน่วยหินตะกอน มีค่าความหนาแน่นเฉลี่ย เท่ากับ 2400 Kg/m^3 มีค่าสภาพรับไว้ได้ทางแม่เหล็กในหน่วยเอสโไอ (SI unit) เท่ากับ 0.000001

การกำหนดให้แกรนิตชุดบนมีค่าสภาพรับไว้ได้ทางแม่เหล็กเป็น 0.015 SI เพื่อที่จะทำให้แบบจำลองนี้สอดคล้องกับค่าความถ่วงที่ได้ศึกษาด้วย โดยค่าสภาพรับไว้ได้ทางแม่เหล็กของหินแกรนิตที่ได้จากการวัดในภาคสนามมีค่าโดยเฉลี่ยเท่ากับ 0.009 SI ซึ่งจะสัมพันธ์กับปริมาณ Fe_3O_4 จาก (Parasnis,1986) เท่ากับ 0.21 % (โดยปริมาตร) สำหรับในพื้นที่ศึกษาซึ่งไม่เคยมีรายงานเกี่ยวกับการศึกษาส่วนประกอบของ Fe_3O_4 ที่ประกอบอยู่ในหินแกรนิตแต่คาดว่ามีปริมาณน้อย เพราะหินแกรนิตที่เก็บตัวอย่างได้ส่วนใหญ่เก็บจากบริเวณรอยสัมผัสของกลุ่มหินปูนและหินตะกอนต่างๆ จึงอาจจะมีสภาพไม่สมานกันหรืออาจจะมีสภาพค่อนข้างผุ ส่วนค่าสภาพรับไว้ได้ทางแม่เหล็ก 0.015 SI นี้จะสัมพันธ์กับปริมาณ Fe_3O_4 จาก (Parasnis,1986) เท่ากับ 0.43% (โดยปริมาตร)ซึ่งคาดว่าเป็นส่วนประกอบของแกรนิตที่สุดจริงๆ และไม่ได้อื้ยในสภาพผู้

ในการนำภาคตัดขวางมาสร้างแบบจำลองธรณีวิทยาได้ระดับน้ำหนาและโดยใช้ข้อมูลค่าศักดิ์ค้านความถ่วงและข้อมูลค่าศักดิ์คักกติของสนามแม่เหล็กรวมของโลกศักดิ์วายโปรแกรม GMM โดยใช้ค่าความหนาแน่นและค่าสภาพรับไว้ได้ทางแม่เหล็กของหินดังตาราง 7 โดยแบบจำลองที่สร้างขึ้นได้กำหนดให้ ○ แทนความถ่วงศักดิ์คักกติที่ได้จากการวัดในสนามและ ◇ แทนความเข้มสนามแม่เหล็กโลกศักดิ์คักกติที่ได้จากการบินสำรวจ กำหนดให้สัญลักษณ์ — แทนค่าความถ่วงศักดิ์คักกติที่กำหนดโดยโปรแกรม GMM และ ... แทนความเข้มสนามแม่เหล็กโลกศักดิ์คักกติที่กำหนดโดยโปรแกรม GMM

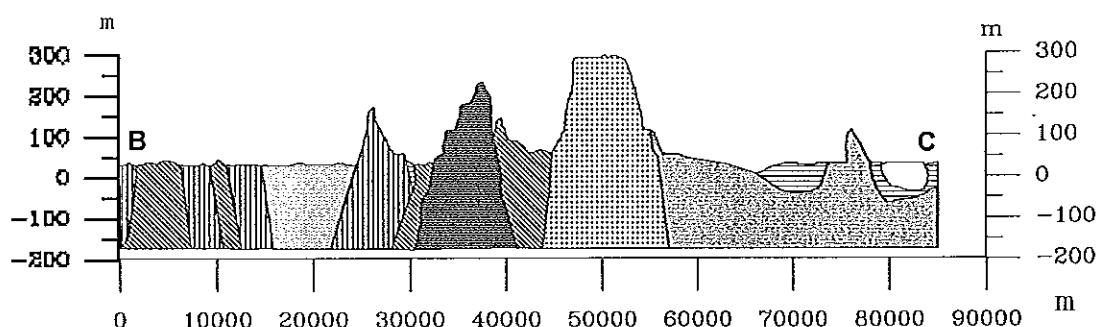
ภาพประกอบ 38 ภาคตัดขวางทางธารน้ำวิทยาในแนว DE

(ที่มา : คัดแปลงจากแผนที่ธารน้ำวิทยา กรมทรัพยากรธรรมี, 2528)



ภาพประกอบ 39 ภาคตัดขวางทางธารน้ำวิทยาในแนว BC

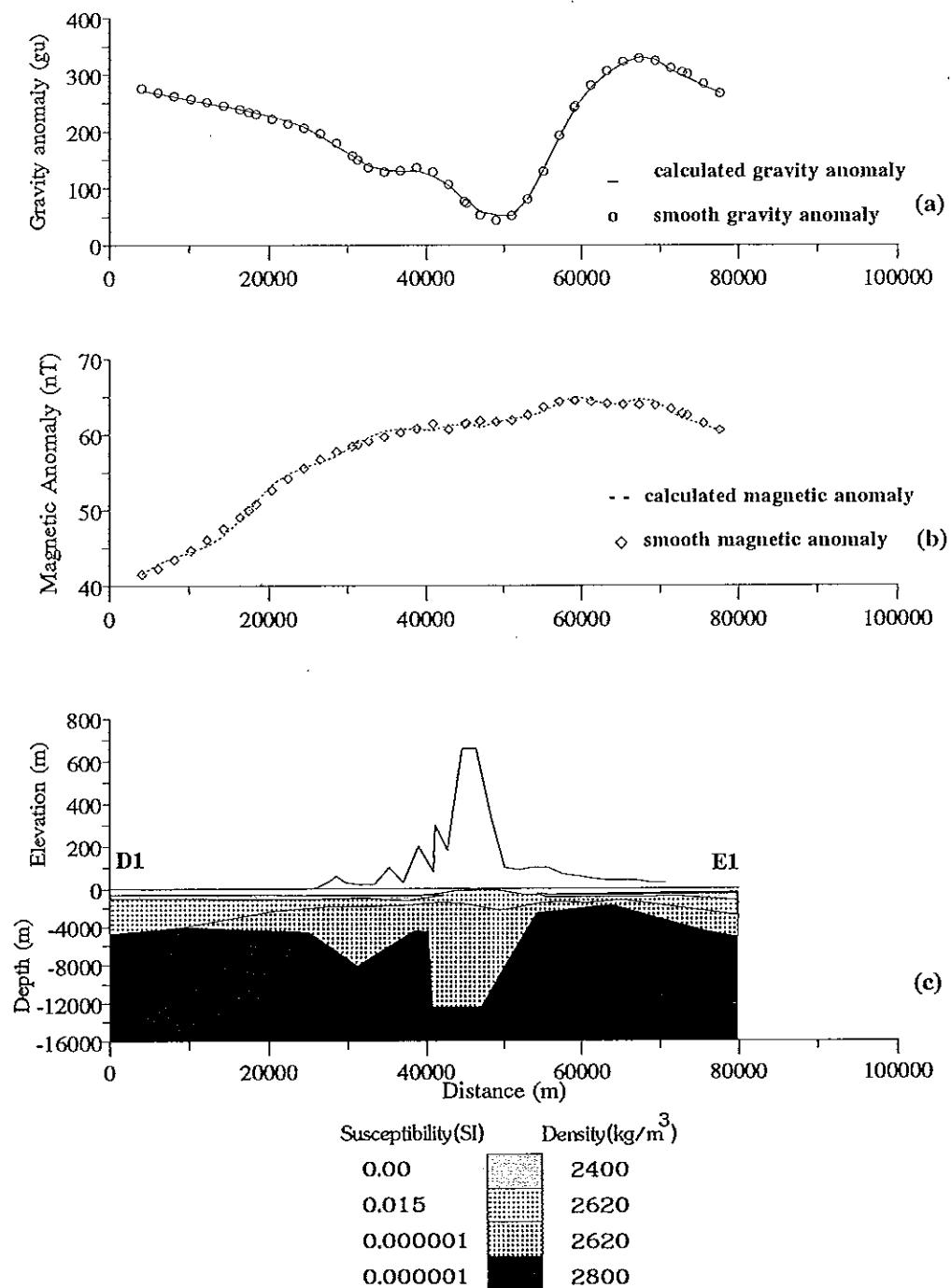
(ที่มา : คัดแปลงจากแผนที่ธารน้ำวิทยา กรมทรัพยากรธรรมี, 2528)



4.1.1 ภาคตัดขวางของมวลพิศปกติแนว D1_E1 (ภาคประกอบ 40)

ภาคตัดขวางในแนวนี้เป็นแนวเดียวกันกับแนวภาคตัดขวางของแผนที่ธารน้ำวิทยาของกรมทรัพยากรธรรมี(2528) ในแนว DE (ภาคประกอบ 38) โดยมีค่าพิศปกติด้านความถ่วงสูงประมาณ 250 g_u ปราภกถูอยู่ด้านตะวันตกของแนวที่ระยะประมาณ 5,000-25,000 เมตรจากจุด D1 และค่าพิศปกติด้านความถ่วงมีค่าต่ำกว่าเฉลี่ยประมาณ 50 g_u ปราภกถูอยู่บริเวณตรงกลางของแนวที่ระยะประมาณ 45,000-55,000 เมตรจากจุด D1 และค่าพิศปกติด้านความถ่วงมีค่าสูงเฉลี่ยประมาณ 300 g_u ปราภกถูอยู่ด้านตะวันออกของแนวที่ระยะประมาณ 60,000-75,000 เมตร จากจุด D1 สำหรับค่าพิศปกติสถานแม่เหล็กรวมของโลกจะมีค่าต่ำทางด้านตะวันตกและค่อยๆสูงขึ้นไปทางด้านตะวันออกตามแนวภาคตัดขวางนี้ โดยบริเวณด้านตะวันตกมีค่าพิศปกติสถานแม่เหล็กรวมของโลกต่ำโดยเฉลี่ยประมาณ 45 nT ปราภกถูที่ระยะ 5,000-20,000 เมตรจากจุด D1 ส่วนบริเวณตรงกลางของแนวมีค่าสูงกว่าข้างคงที่ต่อเนื่องไปทางด้านตะวันออก โดยมีค่าเฉลี่ยประมาณ 60 nT ปราภกถูที่ระยะ 30,000-70,000 เมตรจากจุด D1 จากลักษณะข้อมูลตามภาคตัดขวางในแนวนี้จึงได้สร้างแบบจำลองขึ้นโดยคาดว่าไม่มีการแทรกดันด้วยหินฐานขึ้นมาในระดับดินทางด้านตะวันตกและตะวันออกของแนวภาคตัดขวางนี้ ส่วนบริเวณแนวกลางของภาคตัดขวางซึ่งตัดผ่านแนวเทือกเขาหินแกรนิตคาดว่าหินฐานน่าจะวางตัวอยู่ในระดับลึกเนื่องจากถูกกดทับด้วยมวลหินแกรนิต ในการสร้างแบบจำลองกำหนดให้หินแกรนิตมี 2 ชุด โดยหัน 2 ชุดมีความหนาแน่นเท่ากันคือ มีค่าเท่ากับ 2620 kg/m^3 และมีค่าสภาพรับไว้ได้ทางแม่เหล็กต่างกันคือ ชุดที่วางตัวอยู่ด้านบนจะมีค่ามากกว่าชุดที่วางอยู่ด้านล่าง โดยชุดที่วางตัวอยู่ด้านบนจะมีค่าเท่ากับ 0.015 SI ส่วนชุดที่วางตัวอยู่ด้านล่างจะมีค่าเท่ากับ 0.000001 SI และให้หน่วยหินตะกอนซึ่งมีความหนาประมาณ 500 เมตรยาวประมาณ 80,000 เมตร วางตัวตามyahatลดลงแนวภาคตัดขวางนี้ โดยหินแกรนิตชุดที่วางตัวอยู่ด้านบนจะแทรกซ้อนโผล่ขึ้นมาตรงกลางของแนวที่ระยะประมาณ 43,000-55,000 เมตร จากจุด D1 มีความหนาประมาณ 2,000 เมตร และมีความหนามากขึ้นไปทางด้านตะวันตก ประมาณ 4,000 เมตร ปราภกถูที่ระยะ 0 - 15,000 เมตร จากจุด D1 ส่วนทางด้านตะวันออก มีความหนาเฉลี่ยประมาณ 2,000 เมตร ปราภกถูที่ระยะ 50,000-80,000 เมตร จากจุด D1 ส่วนแกรนิตชุดที่วางตัวอยู่ข้างล่างมีความลึกมากที่สุดประมาณ 12,000 เมตร ปราภกถูตรงกลางของแนวภาคตัดขวาง ที่ระยะประมาณ 43,000-50,000 เมตรจากจุด D1 และจะบางลงทังทางด้านตะวันตกและตะวันออกของแนวภาคตัดขวางนี้ โดยด้านตะวันตกมีความหนาเฉลี่ยประมาณ 4,000 เมตร ปราภกถูที่ระยะ 0 - 28,000 เมตร จากจุด D1 และมีความหนาเฉลี่ยประมาณ 6,000 เมตร ปราภกถูที่ระยะ 28,000 -35,000 เมตร จากจุด D1 ส่วนด้านตะวันออกมีความหนาเฉลี่ยประมาณ 2,000 เมตร ปราภกถูที่ระยะ 58,000 - 70,000 เมตร จากจุด D1 และมีความหนาเฉลี่ยประมาณ 3,000 เมตร ปราภกถูที่ระยะ 70,000 - 80,000 เมตร จากจุด D1

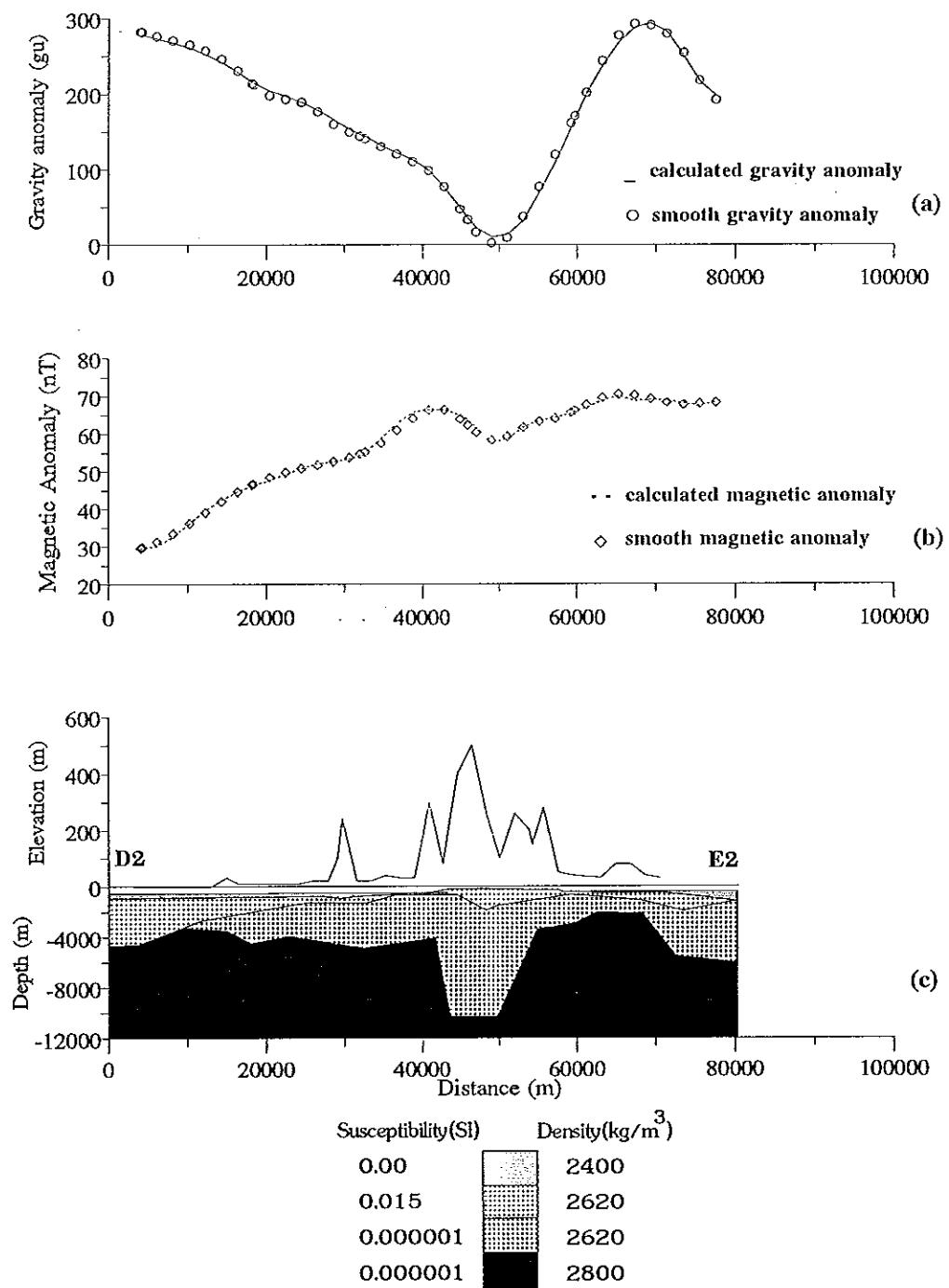
ภาพประกอบ 40 แบบจำลองโครงสร้างทางธรณีวิทยาในแนวภาคตัดขวาง D1_E1



4.1.2 ภาคตัดขวางของมวลพิศปอกติดแนว D2_E2 (ภาคประกอบ 41)

ภาคตัดขวางของค่าพิศปอกติดด้านความถ่วงในแนวนี้มีลักษณะเป็นรูปประทุนหงายโดยค่าพิศปอกติดด้านความถ่วงนี้ค่าสูงเฉลี่ยประมาณ 250 gu ปรากฏอยู่ด้านตะวันตกของแนวที่ระยะประมาณ 5,000-15,000 เมตร จากจุด D2 และค่าพิศปอกติดด้านความถ่วงนี้ค่าต่ำเฉลี่ยประมาณ 50 gu ปรากฏอยู่บริเวณตรงกลางของแนวที่ระยะประมาณ 40,000-55,000 เมตรจากจุด D2 และค่าพิศปอกติดด้านความถ่วงนี้ค่าสูงเฉลี่ยประมาณ 250 gu ปรากฏอยู่ด้านตะวันออกของแนวที่ระยะประมาณ 65,000-75,000 เมตร จากจุด D2 สำหรับค่าพิศปอกติดสานามแม่เหล็กรวมของโลกจะมีค่าต่ำทางด้านตะวันตกและค่อยๆสูงขึ้นไปทางด้านตะวันออกตามแนวภาคตัดขวางนี้โดย บริเวณด้านตะวันตกมีค่าพิศปอกติดสานามแม่เหล็กรวมของโลกต่ำโดยเฉลี่ยประมาณ 35 nT ปรากฏที่ระยะ 5,000-15,000 เมตร จากจุด D2 จากนั้นก็จะมีค่าสูงขึ้นอย่างต่อเนื่องไปทางด้านตะวันออกของแนวมีค่าโดยเฉลี่ยประมาณ 60 nT ปรากฏดังต่อไปนี้ 35,000-80,000 เมตร จากจุด D2 จากลักษณะข้อมูลตามภาคตัดขวางในแนวนี้จึงได้สร้างแบบจำลองขึ้นโดยคาดว่าจะมีการแทรกดันตัวของหินฐานขึ้นมาในระดับดินทางด้านตะวันตกและตะวันออกของแนวภาคตัดขวางนี้ ส่วนบริเวณแนวกลางของภาคตัดขวางซึ่งตัดผ่านแนวเทือกเขาหินแกรนิตคาดว่าหินฐานน่าจะวางตัวอยู่ในระดับลึกเนื่องจากถูกกดทับด้วยมวลหินแกรนิต ในการสร้างแบบจำลองกำหนดให้หินแกรนิตมี 2 ชุด โดยทั้ง 2 ชุดมีความหนาแน่นเท่ากันคือ มีค่าเท่ากับ 2620 kg/m^3 แต่มีค่าสภาพรับไว้ได้ทางแม่เหล็กต่างกันคือ ชุดที่วางตัวอยู่ด้านบนจะมีค่ามากกว่าชุดที่วางอยู่ด้านล่างคือชุดที่วางตัวอยู่ด้านบนจะมีค่าเท่ากับ 0.015 SI. ส่วนชุดที่วางตัวอยู่ด้านล่างจะมีค่าเท่ากับ 0.000001 SI และให้หินที่หินตะกอนซึ่งมีความหนาประมาณ 500 เมตร ยาว 80,000 เมตร วางตัวตามยาวตลอดแนวภาคตัดขวางนี้ โดยมีหินแกรนิตชุดที่วางตัวอยู่ด้านบนจะแทรกซ้อนโดยลึกล้ำมากทางด้านที่ระยะประมาณ 43,000-55,000 เมตร จากจุด D2 มีความหนาประมาณ 2,000 เมตร และมีความหนามาก ประมาณ 4,000 เมตร ปรากฏทางด้านตะวันตก ที่ระยะ 0-10,000 เมตร จากจุด D2 และค่อยๆบางลงไปทางด้านตะวันออกโดยมีความหนาเฉลี่ยลดลงแนวประมาณ 2,000 เมตร ส่วนแกรนิตชุดที่วางตัวอยู่ข้างล่างมีความลึกมากที่สุดประมาณ 10,000 เมตร ปรากฏที่ระยะ 45,000-55,000 เมตร จากจุด D2 และจะบางลงทิ้งทางด้านตะวันตกและตะวันออกของแนวภาคตัดขวางนี้ โดยด้านตะวันตกมีความหนาเฉลี่ยประมาณ 4,000 เมตร ปรากฏที่ระยะ 0 - 45,000 เมตร จากจุด D2 ส่วนด้านตะวันออกมีความหนาเฉลี่ยประมาณ 2,000 เมตร ปรากฏที่ระยะ 65,000 - 72,000 เมตรจากจุด D2 และมีความหนาเฉลี่ยประมาณ 5,000 เมตร ปรากฏที่ระยะ 75,000 - 80,000 เมตรจากจุด D2

ภาพประกอบ 41 แบบจำลองโครงสร้างทางธรณีวิทยาในแนวภาคตัดขวาง D2_E2

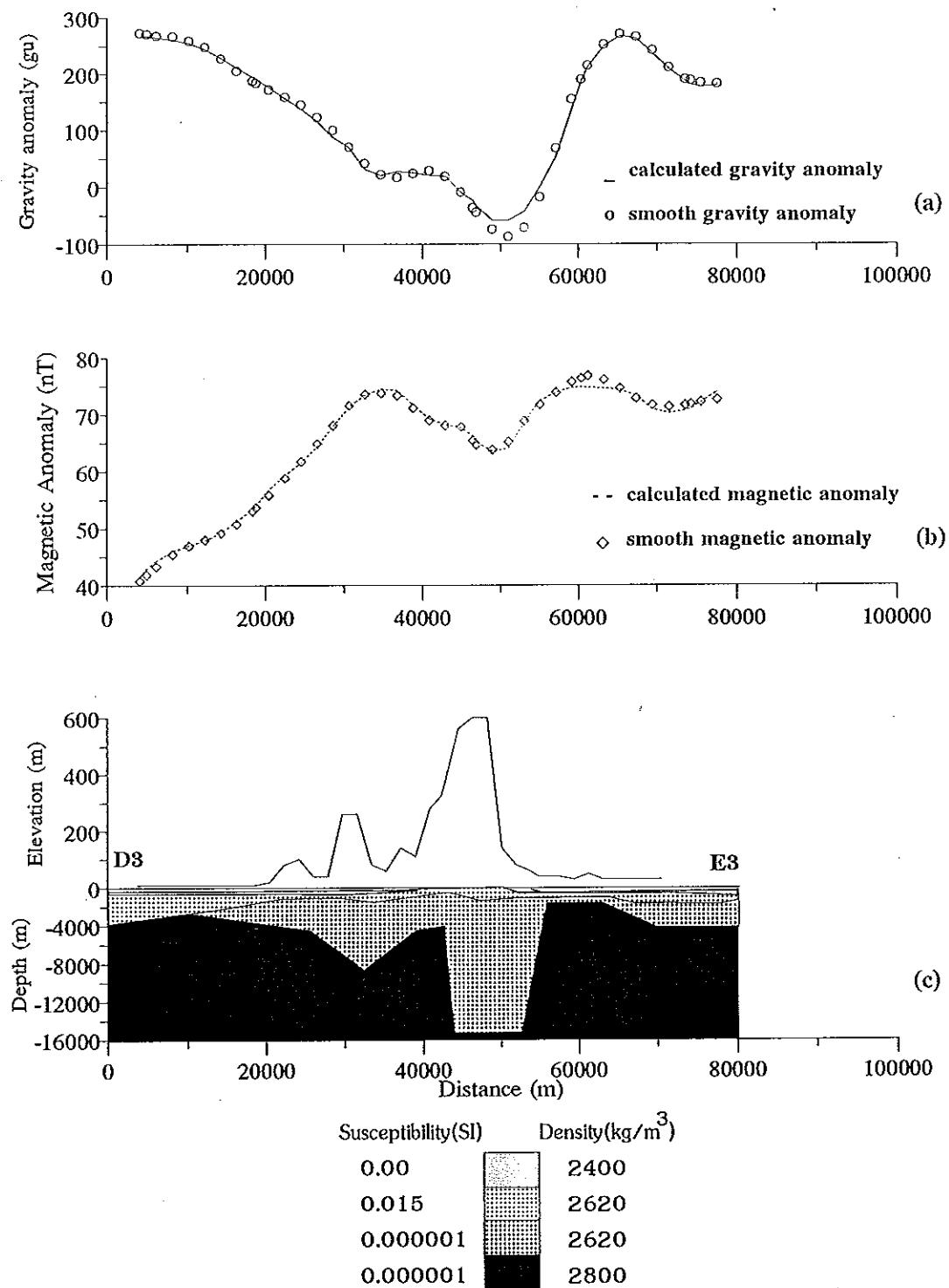


4.1.3 ภาพตัดขวางของมวลพิศปักติในแนว D3_E3 (ภาพประกอบ 42)

ภาพตัดขวางของค่าพิศปักติด้านความถ่วงในแนวนี้มีลักษณะเป็นรูปประทุนหงาย

โดยค่าพิศปักติด้านความถ่วงมีค่าสูงเฉลี่ยประมาณ 250 gu ปรากฏอยู่ด้านตะวันตกของแนวที่ระยะประมาณ 5,000-20,000 เมตร จากจุด D3 และค่าพิศปักติด้านความถ่วงมีค่าต่ำเฉลี่ยประมาณ -50 gu ปรากฏอยู่บริเวณตรงกลางของแนวที่ระยะประมาณ 45,000-55,000 เมตรจากจุด D3 และค่าพิศปักติด้านความถ่วงมีค่าสูงเฉลี่ยประมาณ 200 gu ปรากฏอยู่ด้านตะวันออกของแนวที่ระยะประมาณ 60,000-70,000 เมตร จากจุด D3 สำหรับค่าพิศปักติสามารถแบ่งเหลือรวมของโลกนี้ ลักษณะสูงต่ำสลับกัน ไปตามแนวภาคตัดขวาง โดยจะมีค่าต่ำทางด้านตะวันตกและค่อยๆสูงขึ้นไปทางด้านตะวันออกโดยทางด้านตะวันตกมีค่าเฉลี่ยประมาณ 45 nT ปรากฏที่ระยะ 5,000-20,000 เมตร จากนั้นจะมีต่ำสูงขึ้นเรื่อยๆ โดยเฉพาะที่ระยะ 30,000 - 40,000 เมตร และที่ระยะ 55,000 - 80,000 เมตร โดยมีค่าเฉลี่ยประมาณ 75 nT ส่วนบริเวณตรงกลางของแนวมีค่าต่ำ ประมาณ 65 nT ปรากฏที่ระยะ 40,000-55,000 เมตรจากจุด D3 จากลักษณะข้อมูลตามภาคตัดขวางในแนวนี้ จึงได้สร้างแบบจำลองขึ้นโดยคาดว่าไม่มีการแทรกดันตัวของหินฐานขึ้นมาในระดับดินทางด้านตะวันตกและตะวันออกของแนว ส่วนบริเวณแนวกลางซึ่งตัดผ่านแนวที่อุกเขาหินแกรนิต คาดว่าหินฐานน่าจะวางตัวอยู่ในระดับลึกเนื่องจากถูกกดทับด้วยมวลหินแกรนิต ในการสร้างแบบจำลองกำหนดให้หินแกรนิตมี 2 ชุดโดยทั้ง 2 ชุดมีความหนาแน่นเท่ากันคือ มีค่าเท่ากับ 2620 kg/m^3 แต่มีค่าสภารับไว้ได้ทางแม่เหล็กต่างกันคือ ชุดที่วางตัวอยู่ด้านบนจะมีค่าเท่ากับ 0.015 SI. ส่วนชุดที่วางตัวอยู่ด้านล่างจะมีค่าเท่ากับ 0.000001 SI และให้หมุนทะกอนซึ่งมีความหนาประมาณ 500 เมตร ยาว 80,000 เมตร วางตัวตามขวางตลอดแนวภาคตัดขวางนี้ โดยหินแกรนิตชุดที่วางตัวอยู่ด้านบนจะแทรกซ่อนให้ลึกลงในแนวของแนว ที่ระยะประมาณ 40,000-50,000 เมตรจากจุด D3 โดยมีความหนาประมาณ 2,000 เมตร และมีความหนามากประมาณ 4,000 เมตร ปรากฏทางด้านตะวันตก ที่ระยะ 0-10,000 เมตร จากจุด D3 และค่อยๆ บางลงไปทางด้านตะวันออกโดยมีความหนาเฉลี่ยประมาณ 2,000 เมตร ส่วนแกรนิตชุดที่วางตัวอยู่ด้านล่างมีความลึกที่สูคประมาณ 15,000 เมตร ปรากฏตรงกลางของแนว ที่ระยะประมาณ 43,000-55,000 เมตร จากจุด D3 โดยมีแนวเอียงไปทางด้านตะวันออก 5,000 เมตร จากตำแหน่งที่อุกเขาหินแกรนิตที่โปรดลึกลงมาเนื่องจากและจะบางลงทั้งทางด้านตะวันตกและตะวันออกของแนวภาคตัดขวางนี้ โดยด้านตะวันตกมีความหนาเฉลี่ยประมาณ 3,000 เมตร ปรากฏที่ระยะ 0 - 25,000 เมตร จากจุด D3 และมีความหนาเฉลี่ยประมาณ 6,000 เมตร ปรากฏที่ระยะ 30,000 - 38,000 เมตร จากจุด D3 ส่วนด้านตะวันออกมีความหนาเฉลี่ยประมาณ 1,500 เมตร ปรากฏที่ระยะ 58,000 - 68,000 เมตร จากจุด D3 และมีความหนาเฉลี่ยประมาณ 4,000 เมตร ปรากฏที่ระยะ 70,000 - 80,000 เมตร จากจุด D3

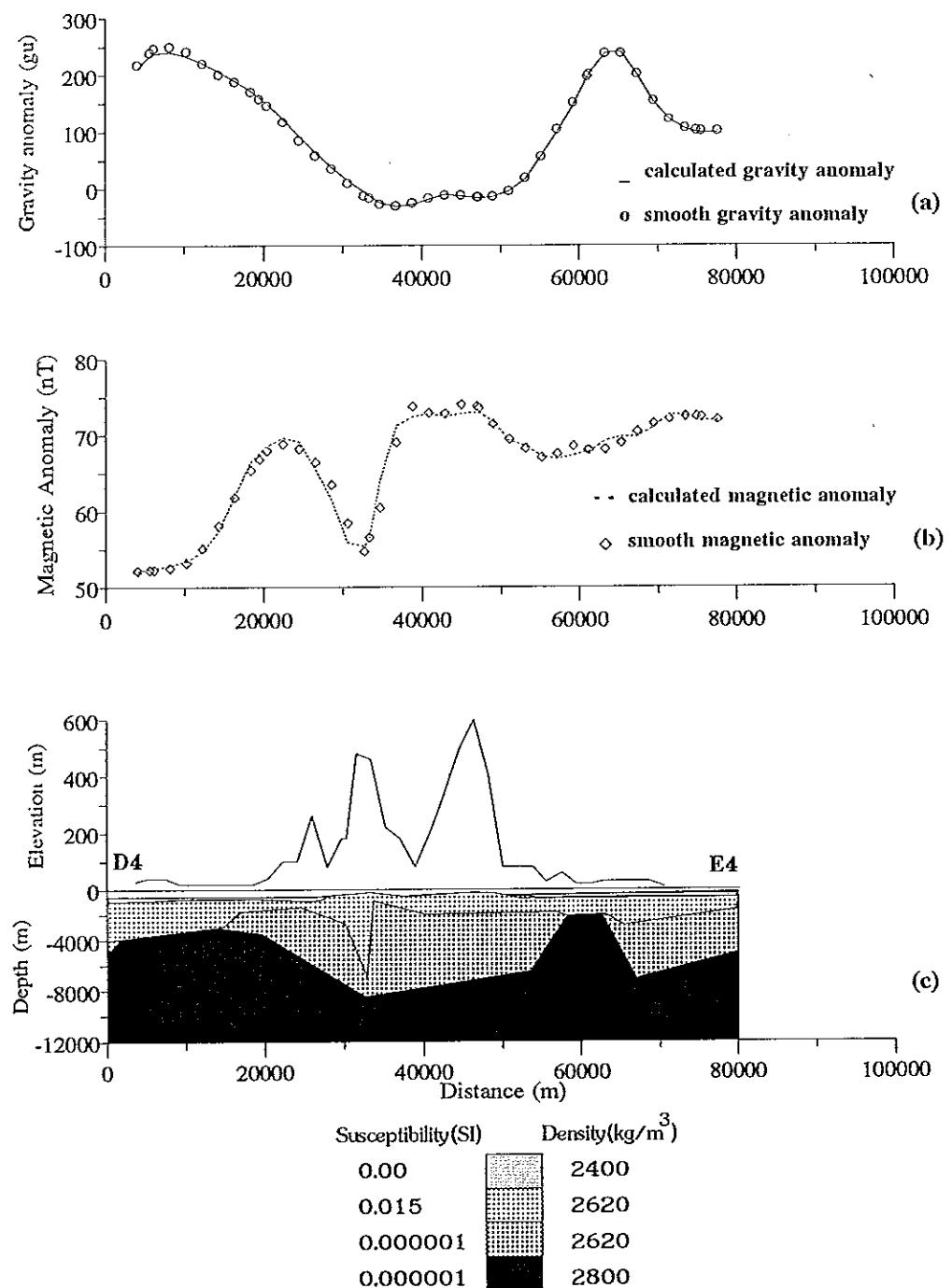
ภาพประกอบ 42 แบบจำลองโครงสร้างทางธรณีวิทยาในแนวภาคตัดขวาง D3_E3



4.1.4 ภาคตัดขวางมวลผิวโลกติดในแนว D4_E4 (ภาคประกอบ 43)

ภาคตัดขวางของค่าผิวโลกติดค้านความถ่วงในแนวนี้มีลักษณะเป็นรูปประทุนหงายโดยค่าผิวโลกติดค้านความถ่วงมีค่าสูงเฉลี่ยประมาณ 250 gu ปรากฏอยู่ค้านตะวันตกของแนวที่ระยะ 5,000-15,000 เมตร จากจุด D4 และค่าผิวโลกติดค้านความถ่วงมีค่าต่ำเฉลี่ยประมาณ -20 gu ปรากฏอยู่บริเวณตรงกลางของแนวที่ระยะ 30,000-55,000 เมตรจากจุด D4 และค่าผิวโลกติดค้านความถ่วงมีค่าสูงเฉลี่ยประมาณ 200 gu ปรากฏอยู่ค้านตะวันออกของแนวที่ระยะ 62,000-66,000 เมตร จากจุด D4 หลังจากนั้นก็จะมีค่าต่ำลงอีกโดยมีค่าผิวโลกติดค้านความถ่วงเฉลี่ยประมาณ 100 gu ที่ระยะ 70,000-80,000 เมตร จากจุด D4 สำหรับค่าผิวโลกติดสันนิษัยเหล็กรวมของโลหะนี้ ลักษณะสูงต่ำสลับกันไปโดยจะมีค่าต่ำทางด้านตะวันตก เฉลี่ยประมาณ 53 nT ปรากฏที่ระยะ 5,000-12,000 เมตร และ 50 nT ที่ระยะ 30,000 - 33,000 เมตร จากจุด D4 จากนั้นจะมีค่าสูงขึ้นเรื่อยๆที่ระยะ 20,000 - 25,000 เมตร และที่ระยะ 35,000 - 48,000 เมตร จากจุด D4 โดยมีค่าเฉลี่ยประมาณ 70 nT และ 73 nT ตามลำดับ ส่วนบริเวณตรงกลางมีค่าต่ำ ประมาณ 72 nT ปรากฏที่ระยะ 38,000-48,000 เมตร จากจุด D4 และทางด้านตะวันออก มีค่าเฉลี่ยประมาณ 70 nT ตั้งแต่ระยะ 50,000 เมตร จนตลอดแนว หากลักษณะข้อมูลตามภาคตัดขวางในแนวนี้จึงได้สร้างแบบจำลองขึ้นโดยคาดว่าจะมีการแพร่กระจายตัวของหินฐานขึ้นมาในระดับดินทางด้านตะวันตกและตะวันออกของแนว ส่วนแนวกลางซึ่งตัดผ่านแนวเทือกเขาหินเกรนนิตคาดว่าหินฐานน่าจะวางตัวอยู่ในระดับลึก ใน การสร้างแบบจำลองได้กำหนดให้หินเกรนนิตมี 2 ชุด โดยทั้ง 2 ชุดมีความหนาแน่นเท่ากันคือ มีค่าเท่ากับ 2620 kg/m^3 แต่มีค่าสภาพรับไว้ได้ทางแม่เหล็กต่างกัน โดยชุดที่วางตัวอยู่ด้านบนจะมีค่าเท่ากับ 0.015 SI. ส่วนชุดที่วางตัวอยู่ด้านล่างจะมีค่าเท่ากับ 0.000001 SI และให้หมู่หินตะกอนซึ่งมีความหนาประมาณ 500 เมตร ยาวประมาณ 80,000 เมตร วางตัวตามยาร์ตลดดแนวภาคตัดขวางนี้ โดยหินเกรนนิตชุดที่วางตัวอยู่ด้านบนจะแทรกซ้อนไปด้วยหินตะกอนซึ่งมีความหนาประมาณ 2,000 เมตร ที่ระยะ 35,000 - 42,000 เมตร จากจุด D4 มีค่าค่อนข้างคงที่ไปทางด้านตะวันออก และมีความหนานมาก ประมาณ 7,000 เมตร ปรากฏที่ระยะ 32,000 -35,000 เมตร จากจุด D4 ส่วนทางด้านตะวันออก มีค่าความลึกเฉลี่ยประมาณ 4,000 เมตร ปรากฏที่ระยะ 0-15,000 เมตร จากจุด D4 และค่ายๆบางลงไปทางด้านตะวันออกโดยมีความหนาประมาณ 2,000 เมตร ส่วนเกรนนิตชุดที่วางตัวอยู่ข้างล่างมีความลึกที่สุดประมาณ 7,500 เมตรปรากฏตรงกลางของแนวภาคตัดขวาง ที่ระยะ 30,000-45,000 เมตร จากจุด D4 และจะบางลงทิ้งทางด้านตะวันตกและตะวันออก โดยความหนาเฉลี่ยประมาณ 4,000 เมตร ปรากฏที่ระยะ 0 - 20,000 เมตร จากจุด D4 และความหนาเฉลี่ยประมาณ 2,000 เมตร ปรากฏที่ระยะ 60,000 - 67,000 เมตรจากจุด D4 และมีความหนาเฉลี่ยประมาณ 6,000 เมตร ปรากฏที่ระยะ 68,000 - 80,000 เมตร จากจุด D4

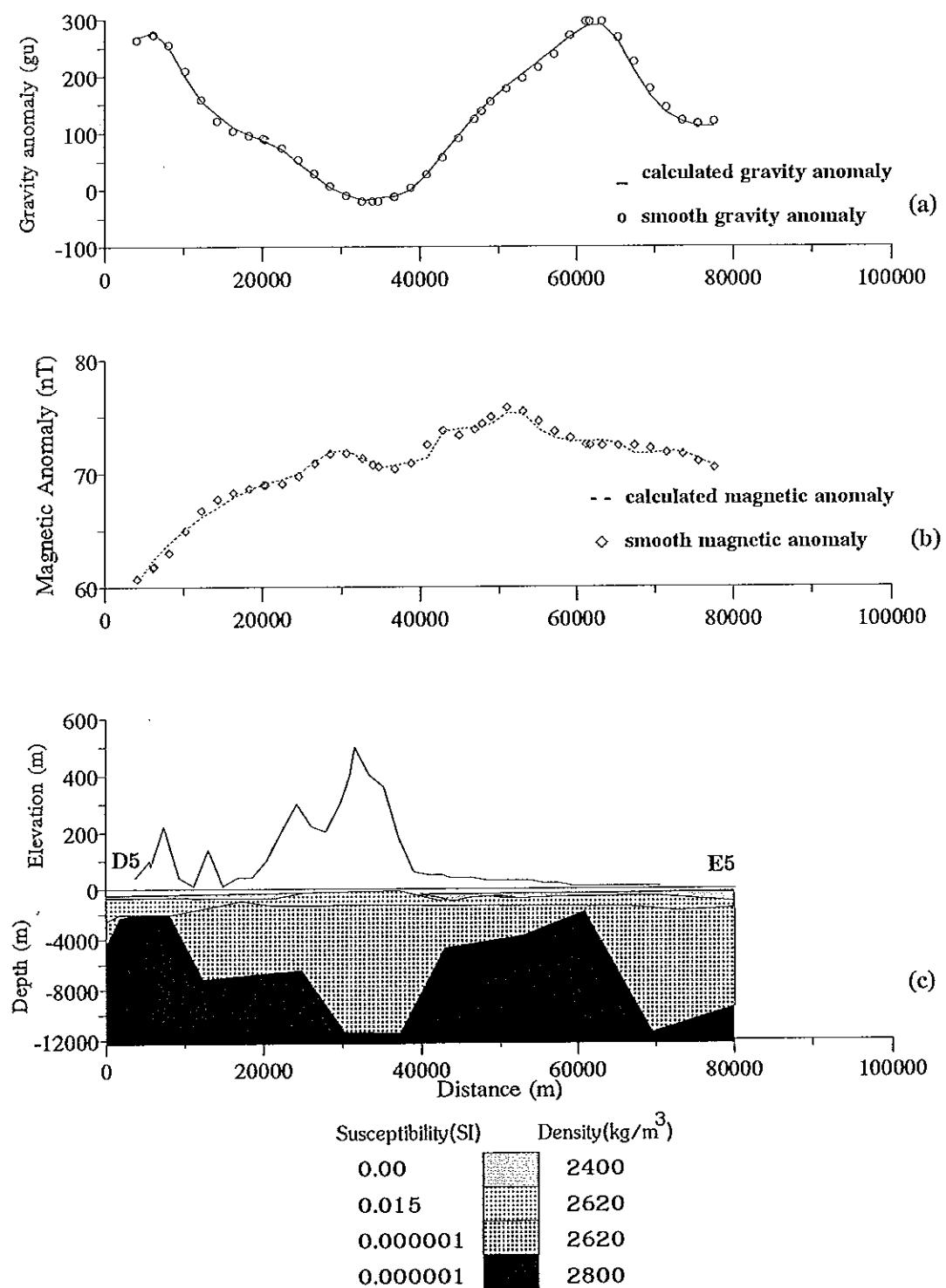
ภาพประกอบ 43 แบบจำลองโครงสร้างทางธรณีวิทยาในแนวภาคตัดขวาง D4_E4



4.1.5 ภาคตัดขวางมวลพิศปักดิ์ในแนว DS_E5 (ภาคประกอบ 44)

ภาคตัดขวางของค่าพิศปักดิ์ด้านความถ่วงในแนวนี้มีลักษณะเป็นรูประทุนหมายโดยค่าพิศปักดิ์ด้านความถ่วงมีค่าสูงเฉลี่ยประมาณ 250 gu ปราภกู้อยู่ด้านตะวันตกของแนวที่ระยะ 5,000-10,000 เมตร จากจุด D5 และค่าพิศปักดิ์ด้านความถ่วงมีค่าต่ำเฉลี่ย -20 gu ปราภกู้อยู่บริเวณตรงกลางของแนวที่ระยะ 28,000-40,000 เมตรจากจุด D5 และค่าพิศปักดิ์ด้านความถ่วงมีค่าสูงเฉลี่ยประมาณ 250 gu ปราภกู้อยู่ด้านตะวันออกของแนวที่ระยะ 60,000-65,000 เมตร จากจุด D5 หลังจากนั้นจะมีค่าลดลงประมาณ 100 gu ปราภกู้ที่ระยะ 70,000 - 80,000 เมตร จากจุด D5 สำหรับค่าพิศปักดิ์สถานะแม่เหล็กรวมของโลกมีค่าต่ำทางด้านตะวันตกและค่อนข้างสูงขึ้นจากตรงกลางของแนวไปทางด้านตะวันออกโดยทางด้านตะวันตกมีค่าเฉลี่ยประมาณ 65 nT ปราภกู้ที่ระยะเริ่มแรกของแนว ถือ ที่ระยะ 5,000 เมตร จากนั้นจะมีค่าสูงขึ้นเรื่อยๆ โดยมีค่าสูงที่สุดปราภกู้ที่ระยะ 50,000 - 53,000 เมตร หลังจากนั้นจะค่อยๆลดต่ำลงโดยมีค่าเฉลี่ยประมาณ 70 nT ตั้งแต่ระยะ 55,000 - 80,000 เมตร จากจุด D5 จากลักษณะข้อมูลตามภาคตัดขวางในแนวนี้จึงได้สร้างแบบจำลองขึ้นโดยคาดว่าจะมีการแปรผันด้านความถ่วงหินฐานขึ้นมาในระดับตื้นทึ่งทางด้านตะวันตกและตะวันออกของแนวภาคตัดขวางนี้ ส่วนแนวกลางของภาคตัดขวางซึ่งตัดผ่านแนวเทือกเขาหินแกรนิตคาดว่าหินฐานไม่จะวางตัวอยู่ในระดับลึกเนื่องจากถูกกดทับด้วยมวลหินแกรนิต ในการสร้างแบบจำลองจึงได้กำหนดให้หินแกรนิตมี 2 ชุดวางอยู่บนหินฐานที่มีความหนาแน่นมากกว่า (2800 kg/m^3) โดยแกรนิตทั้ง 2 ชุดมีความหนาแน่นเท่ากันถือ มีค่าเท่ากับ 2620 kg/m^3 แต่มีค่าสภาระน้ำไว้ให้ทางแม่เหล็กต่างกันคือชุดที่วางตัวอยู่ด้านบนจะมีค่ามากกว่าชุดที่วางอยู่ด้านล่างถือชุดที่วางตัวอยู่ด้านบนจะมีค่าเท่ากับ 0.015 SI. ส่วนชุดที่วางตัวอยู่ด้านล่างจะมีค่าเท่ากับ 0.000001 SI และให้หมู่หินตะกอนซึ่งมีความหนาประมาณ 500 เมตร ยาวประมาณ 80,000 เมตร วางตัวตามยาวตลอดแนวภาคตัดขวางโดยมีหินแกรนิตชุดที่วางตัวอยู่ด้านบนแพร่กระจายโดยลึกประมาณ 2,000 เมตร โดยมีค่าค่อนข้างคงที่ตลอดแนวภาคตัดขวางนี้ ส่วนแกรนิตชุดที่วางตัวอยู่ข้างล่างจะวางตัวมีลักษณะเป็นบล็อกๆมีความลึกที่สุดประมาณ 11,000 เมตรปราภกู้ตรงกลางของแนวภาคตัดขวาง ที่ระยะประมาณ 32,000-40,000 เมตร จากจุด D5 และจะบางลงทึ่งทางด้านตะวันตกและตะวันออกของแนวภาคตัดขวางนี้ โดยด้านตะวันตกมีความหนาเฉลี่ยประมาณ 2,000 เมตร ปราภกู้ที่ระยะ 0 - 10,000 เมตร จากจุด D5 และมีความหนาเฉลี่ยประมาณ 7,000 เมตร ปราภกู้ที่ระยะ 13,000 - 26,000 เมตร จากจุด D5 ส่วนด้านตะวันออกมีความหนาเฉลี่ยประมาณ 4,000 เมตร ปราภกู้ที่ระยะ 45,000 - 60,000 เมตร จากจุด D5 และมีความหนาเฉลี่ยประมาณ 10,000 เมตร ปราภกู้ที่ระยะ 72,000 - 80,000 เมตร จากจุด D5

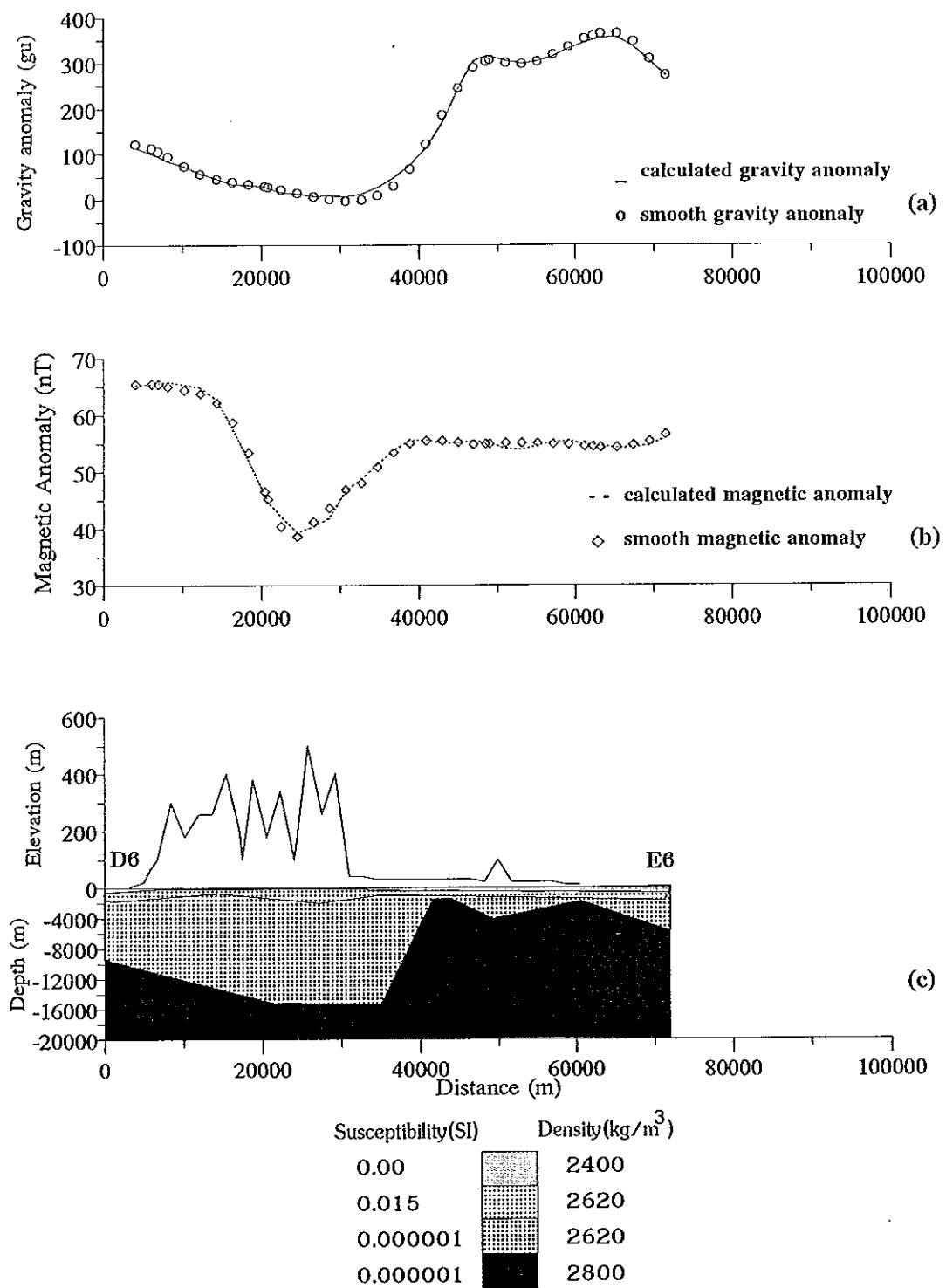
ภาพประกอบ 44 แบบจำลองโครงสร้างทางธรณีวิทยาในแนวภาคตัดขวาง D5_E5



4.1.6 ภาคตัดขวางมวลผิดปกติในแนว D6_E6 (ภาคประกอบ 45)

ภาคตัดขวางของค่าผิดปกติค้านความถ่วงในแนวนี้มีลักษณะเป็นชั้นแทรกต่างกัน 2 ระดับ โดยค่าผิดปกติค้านความถ่วงมีค่าต่ำประมาณ 50 g_n ปราภภูมิค้านตะวันตกของแนวที่ระยะประมาณ 5,000-40,000 เมตร จากจุด D6 และค่าผิดปกติค้านความถ่วงจะมีค่าสูงขึ้นอย่างรวดเร็วโดยมีค่าเฉลี่ยประมาณ 300 g_n ปราภภูมิค้านตะวันออก 45,000-70,000 เมตร จากจุด D6 สำหรับค่าผิดปกติสถานะแม่เหล็กรวมของโลหะมีลักษณะสูงต่ำสลับกันตามแนวภาคตัดขวาง โดยจะมีค่าสูงทางค้านตะวันตกและค่อยๆ ต่ำลงทางค้านตะวันออก โดยทางค้านตะวันตกมีค่าเฉลี่ยประมาณ 65 nT ปราภภูมิค้านตะวันออก 5,000-15,000 เมตร จากจุด D6 จากนั้นจะมีค่าต่ำลงเรื่อยๆ โดยเฉพาะที่ระยะ 20,000 - 30,000 เมตร จากจุด D6 หลังจากนั้นจะมีค่าสูงขึ้นเรื่อยๆ จนถึงตรงกลางของแนวซึ่งมีค่าประมาณ 55 nT ปราภภูมิค้านตะวันออก 40,000 เมตร จากจุด D6 จากนั้นก็จะมีค่าคงที่ตลอดแนวภาคตัดขวางนี้ โดยมีค่าเฉลี่ยประมาณ 55 nT ปราภภูมิค้านตะวันออก 40,000 เมตร จากจุด D6 จนตลอดแนวภาคตัดขวางนี้ จากลักษณะข้อมูลตามภาคตัดขวางในแนวนี้จึงได้สร้างแบบจำลองขึ้นโดยคาดว่าจะมีการแพร่กระจายตัวของหินฐานขึ้นมาในระดับตื้นทางค้านตะวันออกของแนวภาคตัดขวางนี้ โดยทางค้านตะวันออกหินฐานคันขึ้นมาที่ระดับความลึกเฉลี่ย 3,000 เมตร ตึ้งแต่ระยะ 45,000 เมตร จากจุด D6 จนตลอดแนวภาคตัดขวางนี้ จากนั้นก็ค่อยๆ ลึกลงไปทางค้านตะวันออกจนถึงบริเวณแนวกลางของภาคตัดขวางซึ่งตัดผ่านแนวเทือกเขาหินแกรนิตคาดว่าหินฐานน่าจะวางตัวอยู่ในระดับลึกเนื้องจากถูกกดทับด้วยมวลหินแกรนิต ในการสร้างแบบจำลองจึงได้กำหนดให้หินแกรนิตมี 2 ชุดวางอยู่บนหินฐานที่มีความหนาแน่นมากกว่า (2800 kg/m^3) โดยแกรนิตทั้ง 2 ชุดมีความหนาแน่นเท่ากันคือ มีค่าเท่ากับ 2620 kg/m^3 แต่มีค่าสภาพรับไว้ได้ทางแม่เหล็กต่างกันคือชุดที่วางตัวอยู่ค้านบนจะมีค่ามากกว่าชุดที่วางอยู่ค้านล่างคือชุดที่วางตัวอยู่ค้านบนจะมีค่าเท่ากับ 0.015 SI. ส่วนชุดที่วางตัวอยู่ค้านล่างจะมีค่าเท่ากับ 0.000001 SI และให้หินทินตะกอนซึ่งมีความหนาประมาณ 500 เมตร ยาวประมาณ 80,000 เมตร วางตัวตามแนวที่ราบทั้งสองฝั่งโดยมีความหนาประมาณ 8,000-35,000 เมตร จากจุด D6 โดยมีความหนาเฉลี่ยประมาณ 2,000 เมตรตลอดแนวภาคตัดขวางนี้ ส่วนแกรนิตชุดที่วางตัวอยู่ค้านล่างมีความลึกแทรกต่างกัน 2 ระดับอย่างชัดเจนคือ ความลึกตั้งแต่ 9,000 เมตร ตึ้งแต่ระยะ 0 เมตร จากจุด D6 และมีความลึกมากขึ้นเรื่อยๆ ไปทางค้านตะวันออกโดยมีความลึกมากที่สุดประมาณ 15,000 เมตร ปราภภูมิกลางของแนวภาคตัดขวาง ที่ระยะประมาณ 23,000-37,000 เมตรจากจุด D6 และจะบางลงตั้งแต่ตอนกลางของภาคตัดขวางไปทางค้านตะวันออกของแนวภาคตัดขวางนี้ โดยมีความหนาเฉลี่ยประมาณ 3,000 เมตร ปราภภูมิค้านตะวันออก 45,000 - 75,000 เมตร จากจุด D6

ภาพประกอบ 45 แบบจำลองโครงสร้างทางธรณีวิทยาในแนวภาคตัดขวาง D6_E6

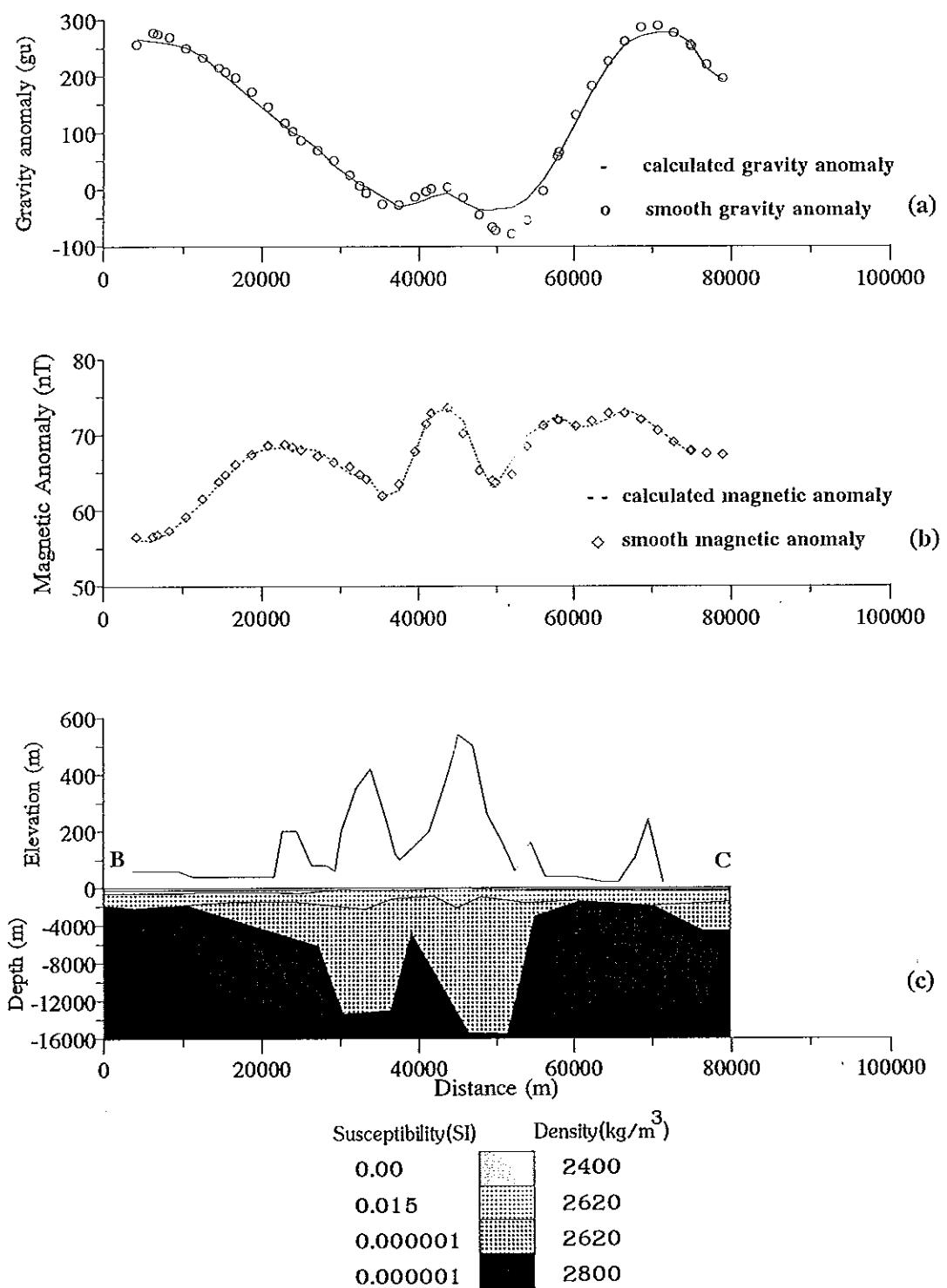


4.1.7 ภาคตัดขวางของมวลผิดปกติในแนว BC (ภาคประกอบ 46)

ภาคตัดขวางในแนวนี้เป็นแนวเดียวกันกับแนวภาคตัดขวางของแผนที่ธารน้ำทิพยา

(กรมทรัพยากรธรณี, 2528) ในแนว BC (ภาคประกอบ 39) ซึ่งค่าผิดปกติด้านความถ่วงมีลักษณะเป็นรูปประทุนหาย โดยมีค่าสูงเฉลี่ยประมาณ 200 μg ปราภูมิอยู่ด้านตะวันตกของแนวที่ระยะ 5,000-20,000 เมตรจากจุด B และค่าผิดปกติด้านความถ่วงนี้ค่าต่ำเฉลี่ยประมาณ 0 μg ปราภูมิอยู่บริเวณตรงกลางของแนวที่ระยะ 30,000-55,000 เมตรจากจุด B และค่าผิดปกติด้านความถ่วงมีค่าสูงเฉลี่ยประมาณ 200 μg ปราภูมิอยู่ด้านตะวันออกของแนวที่ระยะ 65,000-75,000 เมตร จากจุด B สำหรับค่าผิดปกติสานามแม่น้ำเหล็กรวมของโลกปราภูมิเป็นหย่อมๆ สลับกันไปตามแนวภาคตัดขวาง โดยมีลักษณะคล้ายตอนฉุกเฉิน นั่นคือ บริเวณตรงกลางของแนวมีค่าสูงกว่าบริเวณด้านซ้าย 2 ด้านแต่จะปราภูมิเป็นบริเวณแคบๆ โดยมีค่าเฉลี่ยประมาณ 70 nT ปราภูมิที่ระยะ 40,000-45,000 เมตรจากจุด B ส่วนบริเวณด้านตะวันตกมีค่าผิดปกติสานามแม่น้ำเหล็กรวมของโลกต่ำและสูงขึ้นสลับกันไปโดยมีค่าประมาณ 65 nT ปราภูมิที่ระยะ 5,000-30,000 เมตรจากจุด B ส่วนทางด้านตะวันออกของแนวนี้มีค่าผิดปกติสานามแม่น้ำเหล็กต่ำและสูงขึ้นสลับกันไปโดยมีค่าเฉลี่ย 70 nT ปราภูมิที่ระยะ 50,000-80,000 เมตรจากจุด B จากลักษณะข้อมูลตามภาคตัดขวางในแนวนี้จึงได้สร้างแบบจำลองขึ้นโดยคาดว่าอาจจะมีการแทรกดันด้วยหินฐานขึ้นมาในระดับดินทางด้านตะวันตกและตะวันออกของแนวภาคตัดขวางนี้ ส่วนบริเวณแนวกลางของภาคตัดขวางซึ่งตัดผ่านแนวเทือกเขาหินแกรนิตคาดว่าหินฐานน่าจะวางตัวอยู่ในระดับลึก ในการสร้างแบบจำลองจึงได้กำหนดให้หินแกรนิตมี 2 ชุดความถ่วงอยู่บนหินฐานที่มีความหนาแน่นมากกว่า (2800 kg/m^3) โดยแกรนิตทั้ง 2 ชุดมีความหนาแน่นเท่ากันคือ มีค่าเท่ากับ 2620 kg/m^3 แต่มีค่าสภาพรับไว้ได้ทางแม่เหล็กต่างกันคือ ชุดที่วางตัวอยู่ด้านบนจะมีค่าเท่ากับ 0.015 SI. ส่วนชุดที่วางตัวอยู่ด้านล่างจะมีค่าเท่ากับ 0.000001 SI และให้หินฐานตะกอนซึ่งมีความหนาประมาณ 500 เมตร ยาวประมาณ 80,000 เมตร วางตัวตามยาวตลอดแนว โดยมีหินแกรนิตชุดที่วางตัวอยู่ด้านบนแทรกชอนโอลีฟินมาตรงกลางของแนว ที่ระยะ 40,000-50,000 เมตรจากจุด B โดยมีความลึกมากที่สุดประมาณ 2,000 เมตร โดยมีค่าต่ำของแนวที่ต่อกันที่ต่อกันที่ระยะ 13,000 เมตร ปราภูมิที่ระยะ 33,000-40,000 เมตรและ 15,000 เมตร ปราภูมิที่ระยะ 50,000 - 55,000 เมตร จากจุด B และมีความหนาเนื้อยลังไปทางด้านตะวันตกและตะวันออกของแนว โดยด้านตะวันตกมีความหนาเฉลี่ยประมาณ 2,000 เมตร ปราภูมิที่ระยะ 0 - 12,000 เมตร และมีความหนามากขึ้นเรื่อยๆ จาก 2,000 - 6,000 เมตร ตั้งแต่ 12,000 - 30,000 เมตร ส่วนด้านตะวันออกมีความหนาเฉลี่ยประมาณ 2,000 เมตร ปราภูมิที่ระยะ 60,000 - 76,000 เมตร จากจุด B

ภาพประกอบ 46 แบบจำลองโครงสร้างทางธรณีวิทยาในแนวภาคตัดขวาง BC



สำหรับแบบจำลองดังกล่าวทั้งหมดนี้ ค่าผิดปกติด้านความถ่วงที่มีค่าต่ำเป็นอิทธิพลจาก การแพร่กระจายของมวลหินแกรนิตที่มีความหนาแน่นเฉลี่ย เท่ากับ 2620 kg/m^3 ซึ่งแพร่กระจายใน หินตะกอนที่มีอายุแก่กว่าซึ่งพบทางตอนกลางของพื้นที่ศึกษา และระดับความลึกของหินฐานที่ รองรับแกรนิต กล่าวคือ ด้านบริเวณใดที่หินฐานอยู่ในระดับดิน เช่น บริเวณที่ปักกุดน้ำด้วยหิน ตะกอนชนิดต่างๆจะทำให้ค่าความถ่วงบริเวณนั้นมีค่าสูงซึ่งอยู่ทางด้านตะวันออกและตะวันตก ของพื้นที่ศึกษา ส่วนบริเวณที่หินฐานอยู่ในระดับลึก เช่น บริเวณแนวกลางของพื้นที่ศึกษานี้เอง จากหินฐานจะถูกดึงโดยมวลหินแกรนิตที่มีขนาดเหมาะสม ทำให้ค่าความถ่วงบริเวณนั้นมีค่า ต่ำ สำหรับค่าผิดปกติสถานะแม่เหล็กรวมของโลกค่าร่วนนี้ของมวลหินแกรนิตในระดับดินที่ มีค่าสภาพรับไว้ได้ทางแม่เหล็ก เท่ากับ 0.015 SI ซึ่งมีส่วนประกอบของสารแม่เหล็ก(magnetite) ประกอบอยู่ ประมาณ 0.43% โดยปริมาตร

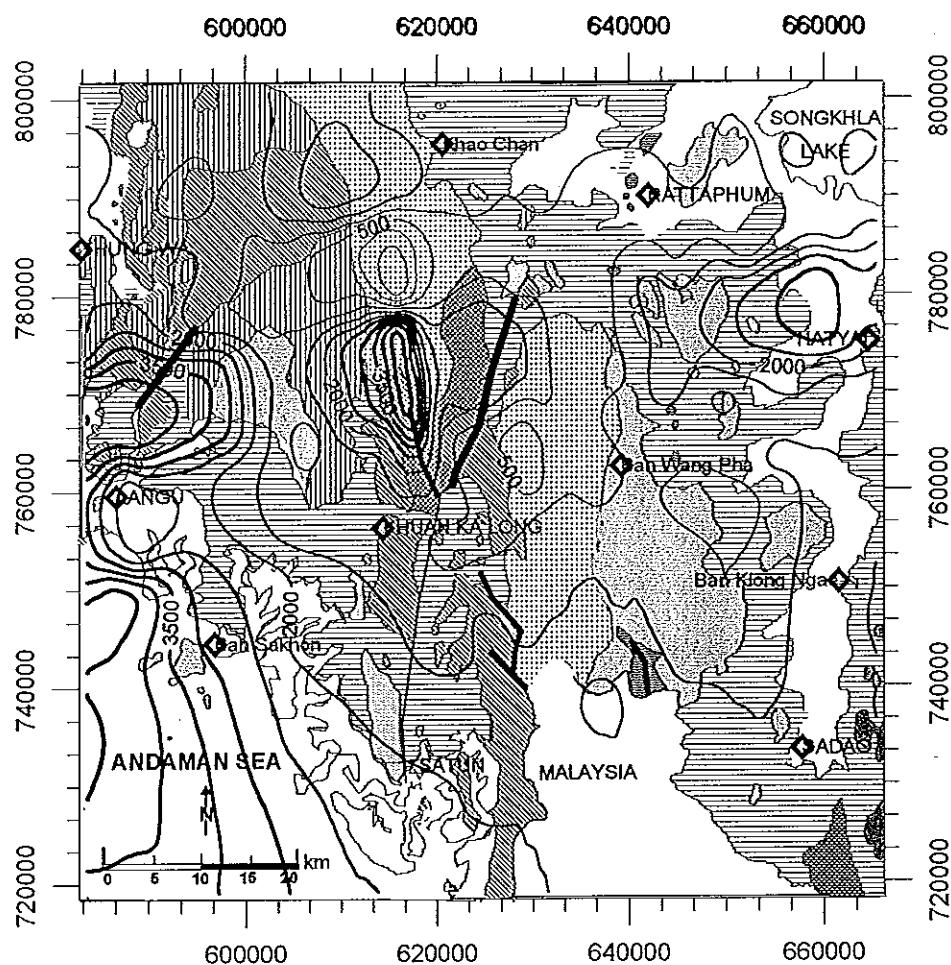
จากการสร้างแบบจำลองซึ่งได้ค่าผิดปกติของความถ่วงและค่าผิดปกติของสถานะแม่เหล็ก โลกที่คำนวณ ได้สอดคล้องกับค่าความถ่วงและความเข้มสถานะแม่เหล็กโลกที่ได้จากการวัด พน ว่า หินแกรนิตมีรากลึกโดยเฉลี่ยประมาณ 12 กิโลเมตร และเมื่อทำการตรวจสอบแบบจำลองที่ได้ กับทฤษฎีดูลเสนอกาของเปลือกโลก(Isostacy)ของแอร์ โดยใช้สมการ $D=hp_c/(\rho_c - \rho_g)$ เมื่อ D =ความลึกเฉลี่ยของแกรนิตตามแนวภาคตัดขวาง(กิโลเมตร), h =ความสูงเฉลี่ยของยอดเขา แกรนิตตามแนวภาคตัดขวาง(เมตร), ρ_g =ความหนาแน่นเฉลี่ยของหินแกรนิต (2620 kg/m^3) , ρ_c =ความหนาแน่นเฉลี่ยของหินในชั้นเปลือกโลก (2800 kg/m^3) พนว่าบริเวณแนวภาคตัดขวางที่ ตัดผ่านเทือกเขาแกรนิตมียอดเขาสูงเฉลี่ยประมาณ 570 เมตร แกรนิตจะมีรากลึกประมาณ 8.3 กิโลเมตร ซึ่งนิ่นกว่าค่าความลึกเฉลี่ยที่ได้จากแบบจำลอง(12 กิโลเมตร) อยู่ประมาณ 3.7 กิโลเมตร หรือประมาณ 30%

สำหรับแผนที่ตอนหัวร์ความลึกที่ได้จากแบบจำลองของพื้นที่ดังกล่าวมีลักษณะดังภาพ- ประกอบที่ 47 และ 48 ตามลำดับ

จากภาพประกอบ 47 และ 48 พนว่าตำแหน่งที่ลึกที่สุดของแกรนิตชุดบนมีความลึก ประมาณ 4 กิโลเมตร ซึ่งอยู่ทางตอนล่างของเทือกเขาหินแกรนิตทับผ้าและทางตอนเหนือของ อำเภอละงูที่ปราการภูในแผนที่ราชภัฏวิทยาและตำแหน่งที่ลึกที่สุดของแกรนิตชุดล่างมีความลึก ประมาณ 15 กิโลเมตร ไม่ได้อยู่ตรงกับตำแหน่งของยอดเทือกเขาหินแกรนิตที่ปราการภูในแผนที่ ราชภัฏวิทยาของพื้นที่ศึกษาแต่จะอยู่ด้านไปทางทิศตะวันตกเฉียงเหนือ ประมาณ 5 กิโลเมตร

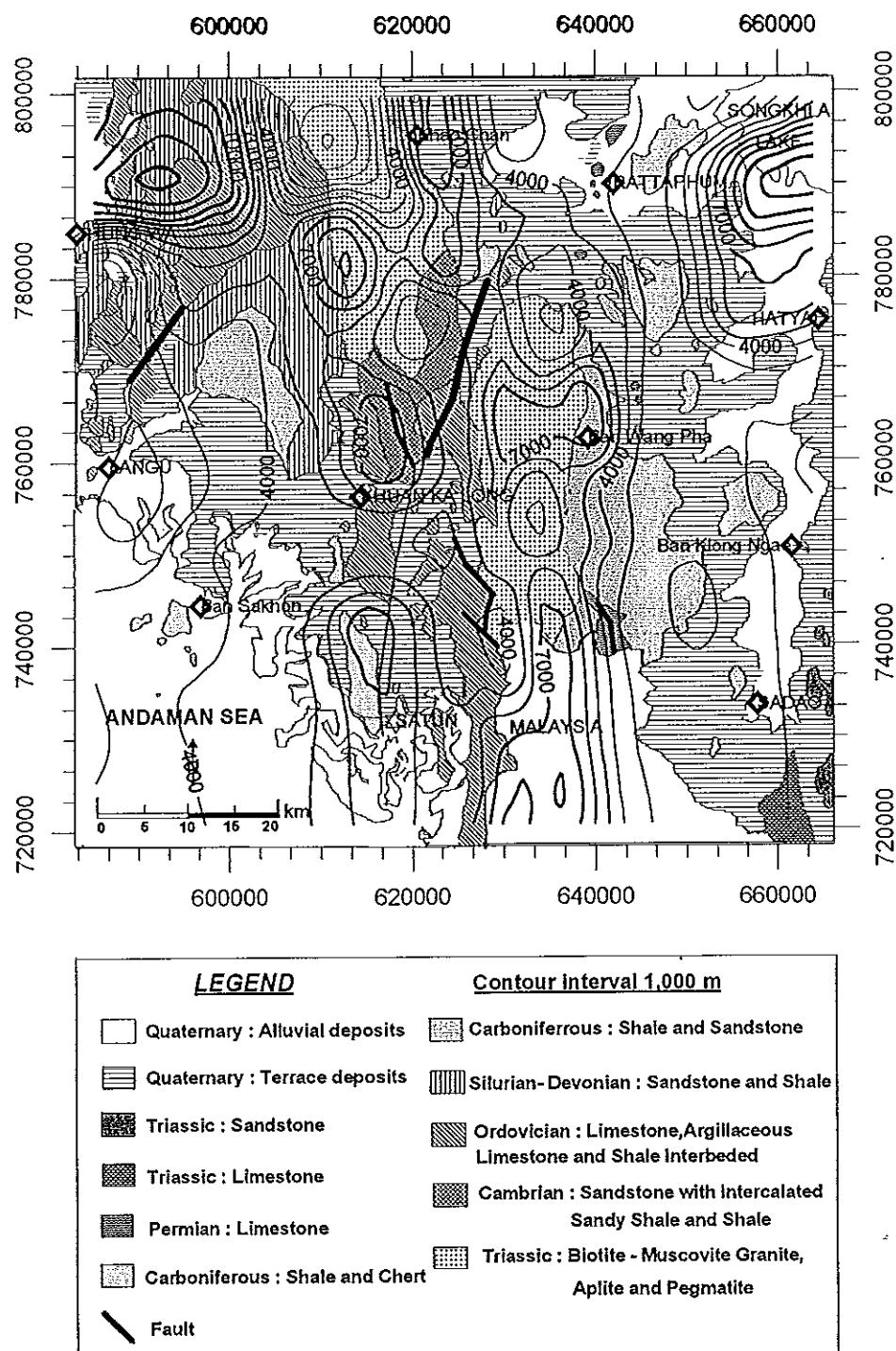
ภาพประกอบ 47 กองทั่ว์ความลึกของแกรนิตตอนบันในหน่วย m ช้อนห้บบัน

แผนที่ธรณีวิทยาโครงสร้างของพื้นที่ศึกษา



<u>LEGEND</u>		<u>Contour Interval 500 m</u>
Quaternary : Alluvial deposits		Carboniferous : Shale and Sandstone
Quaternary : Terrace deposits		Silurian-Devonian : Sandstone and Shale
Triassic : Sandstone		Ordovician : Limestone, Argillaceous Limestone and Shale Interbedded
Triassic : Limestone		Cambrian : Sandstone with Intercalated Sandy Shale and Shale
Permian : Limestone		Triassic : Biotite - Muscovite Granite, Aplitic and Pegmatite
Carboniferous : Shale and Chert		
	Fault	

ภาพประกอบ 48 ค่อนทั่วความลึกของแกรนิตตอนล่างในหน่วย m ซึ่งอนทับบน
แผนที่ธรณีวิทยาโครงสร้างของพื้นที่ศึกษา



จากแนวยอดเทือกเขาแกรนิตพับสำคัญ ลักษณะที่ลึกที่สุดของแกรนิตชุดล่างตรงแนวยอดเทือกเขาแกรนิตวังพามีความลึกประมาณ 8 กิโลเมตร อยู่ตรงกับตำแหน่งของยอดเทือกเขาหินแกรนิตที่ปรากฏในแผนที่ธรณีวิทยาของพื้นที่ศึกษาซึ่งถอนหัวรากความลึกของพื้นที่ดังกล่าวมีสอดคล้องกับถอนหัวรากความลึกที่คิดปกติสัมบูรณ์ นั่นคือบริเวณที่ค่าพิศปักติดค้านความถ่วงมีค่าต่ำกว่าแกรนิตจะมีความหนานากส่วนบริเวณที่ค่าพิศปักติดค้านความถ่วงมีค่าสูงแกรนิตจะมีความหนานือยลัง จากถอนหัวรากความลึกนี้ไม่สามารถพบรอยเลื่อนต่างๆ ได้เด่นชัดตามแผนที่ธรณีวิทยา(2528) และจาก การศึกษาโดยยังชัย พึงรักมี(2532) เห็น รอยเลื่อนในเขตอุบลรัตนธานีอ แนวประมาณ N40°E ในพืนอธรณีวิทยาประมาณ 7 กิโลเมตร เป็นต้น

5. ผลกระทบการศึกษาข้อมูลกัมมันตภารังสีจากการบินสำรวจและการวิเคราะห์ปริมาณ

โพแทสเซียม(K) ยูเรเนียมสมมูล(eU) และ thoเรียมสมมูล(eTh)

การศึกษาแผนที่กัมมันตภารังสีและการวิเคราะห์ปริมาณธาตุโพแทสเซียม(K) ยูเรเนียมสมมูล(eU) และ thoเรียมสมมูล(eTh) มีวัตถุประสงค์เพื่อตรวจสอบสภาพธรณีวิทยาและลักษณะโครงสร้างธรณีวิทยาของพื้นที่ศึกษา

โดยปกติปริมาณเล็กน้อยของสารกัมมันตรังสีมีอยู่ในพืนเสมอ ซึ่งสารเหล่านี้จะแห้งรังสีออกมาร่วมกับรังสีกอโนฟิลิกที่มาจากการกอกโลกและรวมเป็นรังสีของสภาพแวดล้อมซึ่งเปลี่ยนแปลงจากที่หนึ่งไปยังอีกที่หนึ่งเสมอ โดยปกติการกระจายของธาตุกัมมันตรังสีได้ผ่านโลกนี้ไม่แน่นอน เช่นธาตุโพแทสเซียม ยูเรเนียมสมมูล และ thoเรียมสมมูล ในพืนหากแกรนิต จะมีธาตุกัมมันตรังสีปะปนอยู่มากกว่าปกติ แต่มีพินบางชนิดที่มีส่วนประกอบของเฟล็คส์ปาร์และไมกา จะมีปริมาณโพแทสเซียมสูงซึ่งจะทำให้ระดับกัมมันตภารังสีในบริเวณพืนเหล่านี้สูงขึ้น ส่วนบริเวณแห่นคินถล่ม บริเวณที่คินทับกันหนาและตะกอนลุ่มน้ำจะมีระดับกัมมันตภารังสีต่ำ จากเหตุผลดังกล่าวข้างต้นจึงต้องเก็บตัวอย่างพืนมาวิเคราะห์ระดับกัมมันตภารังสีในห้องปฏิบัติการต่อไป

ดังนั้นการวิเคราะห์ระดับกัมมันตภารังสีของพืนตัวอย่างจะช่วยกำหนดต้นกำเนิดรังสีที่ชัดเจนของชนิดและตำแหน่งของหมวดพืนในพื้นที่ศึกษา

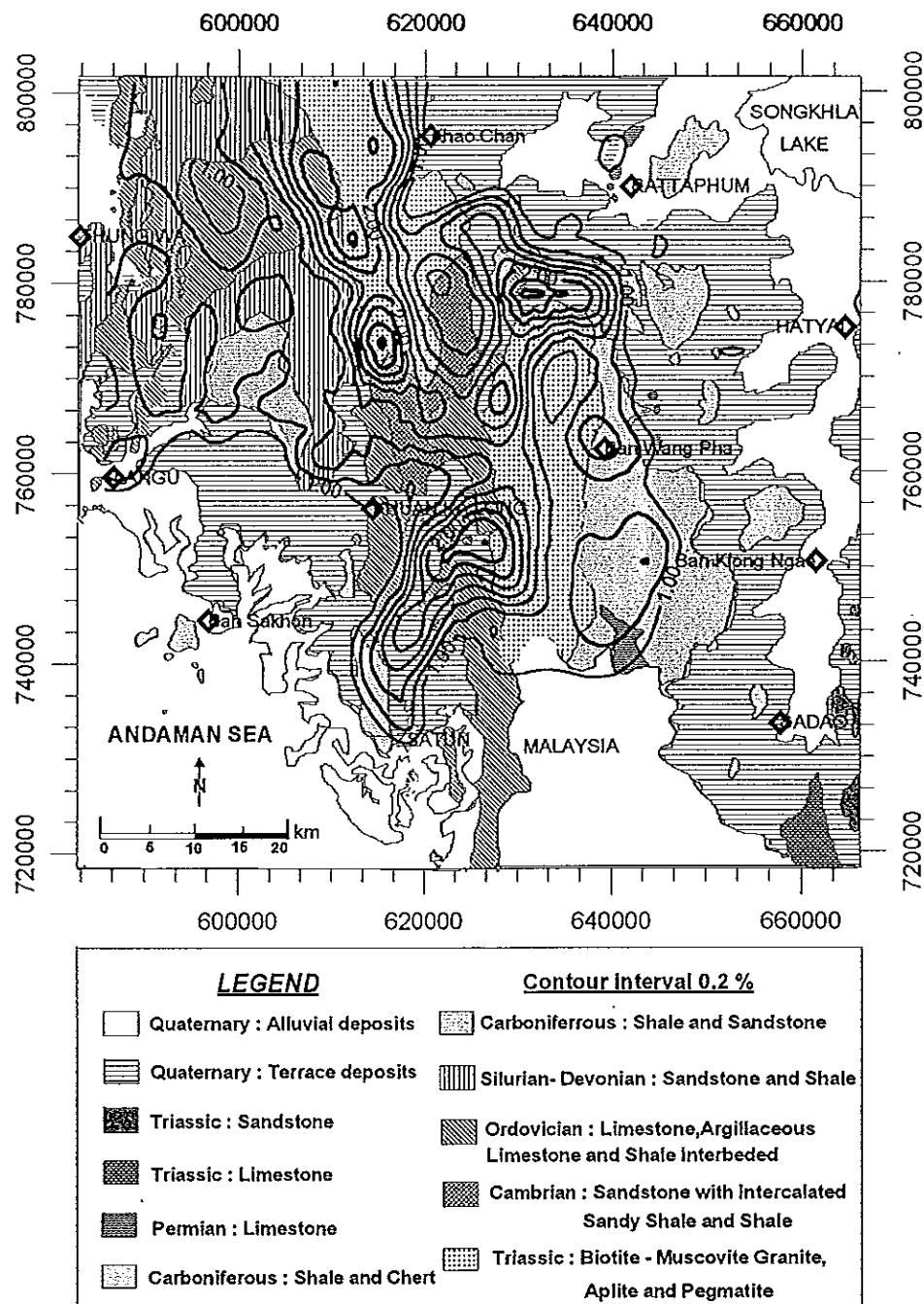
5.1 ผลการศึกษาปริมาณความเข้มข้นของโพแทสเซียม ยูเรเนียมสมมูลและ thoเรียมสมมูลจากการบินสำรวจ

จากการพิจารณาค่ากัมมันตภารังสีจากการบินสำรวจทางอากาศที่ระดับความสูง 122 เมตร ของกรมทุรพยากรธรณี พ.ศ. 2532 โดยการนำถอนหัวรากัมมันตภารังสีไปซ่อนทับบนแผนที่ธรณีวิทยา ดังภาพประกอบ 49,50,51 พบว่าบริเวณแนวเทือกเขาแกรนิตและใกล้เคียงเป็น

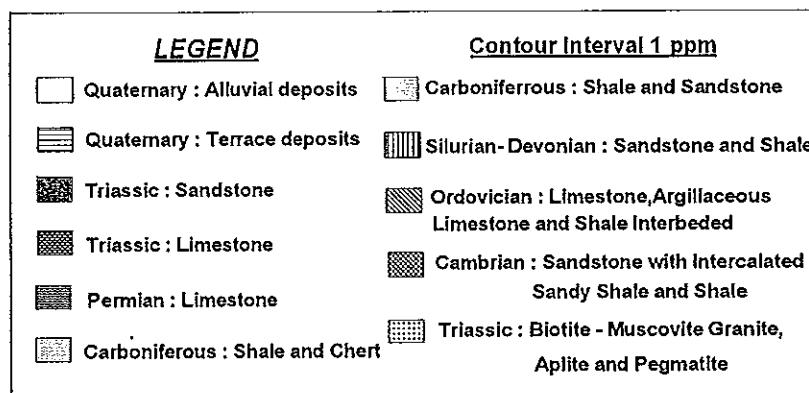
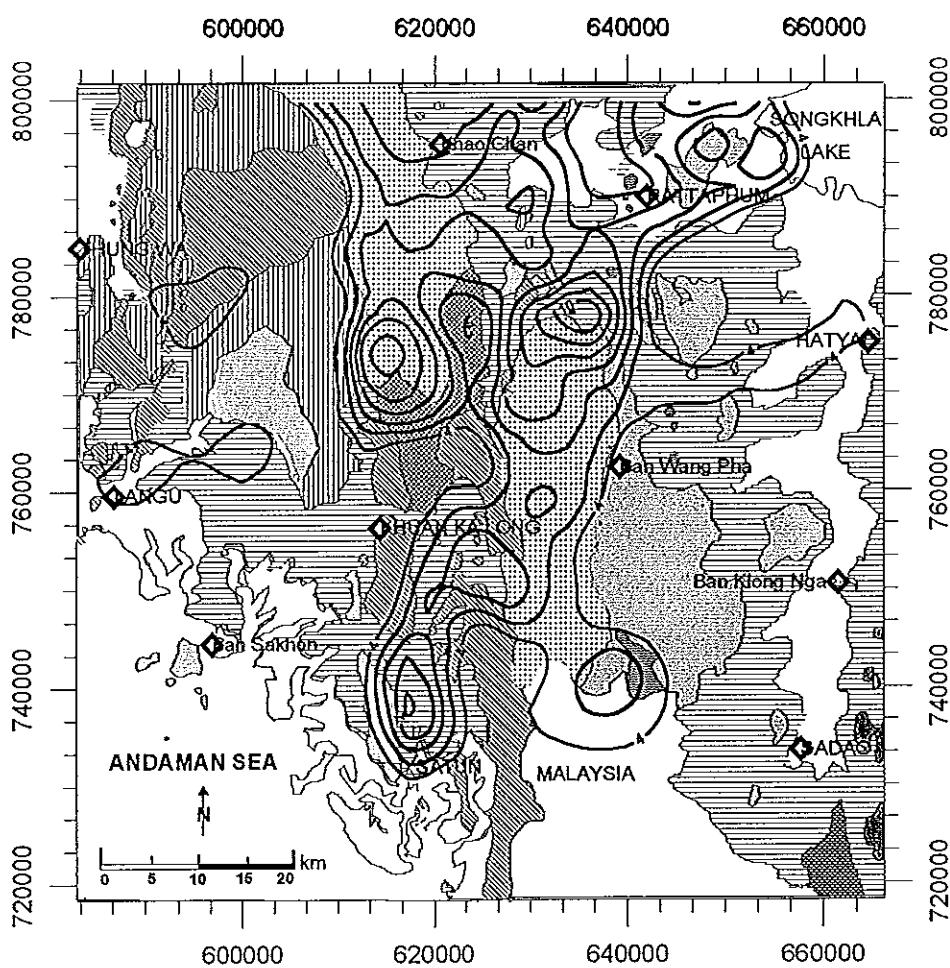
บริเวณที่มีปริมาณความเข้มข้นของกัมมันตภาพรังสีสูง นั่นคือ ค่าความเข้มข้นคิดปอดิบของ โพแทสเซียม (K) ที่มีค่ามากกว่า 1% ค่าความเข้มข้นคิดปอดิบของยูโรเนียมสมมูล (eU) ที่มีค่ามากกว่า 4 ppm และค่าความเข้มข้นคิดปอดิบของ thoเรียมสมมูล (eTh) ที่มีค่ามากกว่า 16 ppm จะ ปรากฏออยู่บนแนวเทือกเขาแกรนิตวังพานีค่าไม่ถอย ชั้ดเจนนักโดยค่าความเข้มข้นคิดปอดิบกัมมันตภาพรังสีจะปรากฏออยู่เฉพาะทางตอนเหนือและทาง ด้านตะวันตกเฉียงใต้ของแนวเทือกเขาเทอร์นารีนี้จะมีค่า กัมมันตภาพรังสีค่าอนข้างต่ำซึ่งจากลักษณะความแตกต่างของปริมาณความเข้มข้นของสาร กัมมันตภาพรังสีดังกล่าวทำให้สามารถหาขอบเขตของแนวแกรนิตได้ค่าอนข้างชั้ดเจน

ถ้าพิจารณาค่าคิดปอดิบของกัมมันตภาพรังสี พบว่าค่าคิดปอดิบโดยส่วนใหญ่จะปรากฏตาม แนวเทือกเขาแกรนิตดังกล่าวแล้วและบางส่วนจะปรากฏบนหินตะกอนหินดัดต่างๆซึ่งค่าคิดปอดิบ ดังกล่าวสามารถแบ่งเป็น 3 โซน คือ (1) ค่าคิดปอดิบที่ปรากฏออยู่ทางตอนล่างของเทือกเขาหันศ้าที่ ตำแหน่งระหว่าง 614000-625000E และ 767000-777000N ซึ่งแสดงค่าคิดปอดิบของค่า K,eU และ eTh ที่มีค่า 1.8-2.6 %, 5-10 ppm และ 19-34 ppm ตามลำดับจะปรากฏบริเวณรอยสันผัส ระหว่างหินแกรนิต(ไทรแอสซิก) หินทราย(แคมเบรียน)และหินปูน(ออร์โคลิเชียน) ซึ่งคาดว่าค่า คิดปอดิบดังกล่าวเกิดจากมีปริมาณธาตุกัมมันตังสีจะมีอยู่มากจากการแทรกซอนเข้ามาของหิน แกรนิต และนอกจากนั้นยังพบแหล่งแร่เหล็กซึ่งอยู่ห่างจากบริเวณดังกล่าวลงมาทางใต้ประมาณ 5 กิโลเมตร และมีเหมือนแร่ wolframซึ่งอยู่ห่างจากบริเวณดังกล่าวลงมาทางใต้ประมาณ 8-10 กิโล- เมตร (2) ค่าคิดปอดิบที่ปรากฏออยู่ทางตอนเหนือของเทือกเขาวังพาอยู่ทางด้านตะวันออกของทาง หลวงหมายเลข 406 (สตูล-รัตภูนิ) ค่าคิดปอดิบของ K,eU และ eTh ที่มีค่า 1.6-2.4 %, 6-11 ppm และ 22-28 ppm ตามลำดับจะปรากฏบริเวณรอยสันผัสระหว่างหินแกรนิต(ไทรแอสซิก) หินปูน (ออร์โคลิเชียน)และหินตะกอน(การบ่อนอนไฟรอรัส)โดยคาดว่าค่าคิดปอดิบดังกล่าวเกิดจากมีปริมาณ ธาตุกัมมันตังสีจะมีอยู่มากจากการแทรกซอนเข้ามาของหินแกรนิต นอกจากนั้นยังเป็นที่สังเกตว่า บริเวณดังกล่าวบังหนาแหล่งแร่คีบูก(SnO_2),หังสeten(W),ตะกั่ว(Pb),สังกะสี(Zn),แม่ไร็ต(Ba),เหล็ก(F)และ wolfram(Sb) อีกด้วย (3) ค่าคิดปอดิบที่ปรากฏออยู่ทางตอนล่างของพื้นที่ศึกษาที่ตำแหน่ง ระหว่าง 616000-625000E และ 735000-752000N ซึ่งค่าคิดปอดิบของ K,eU และ eTh ที่มีค่า 1.4-2.4 %, 5-8 ppm และ 17-23 ppm ตามลำดับ จะปรากฏบริเวณแหล่งหินปูน(ออร์โคลิเชียน) และตะกอนควาเทอร์นารีซึ่งอยู่ทางด้านตะวันตกของเทือกเขาแกรนิตวังพา ถึงแม้ว่าจะไม่เกย์มี รายงานเกี่ยวกับแหล่งแร่ แต่คาดว่าค่าคิดปอดิบที่เกิดขึ้นมาจะมีสาเหตุมาจากวัตถุที่ให้ค่าทางด้าน กัมมันตภาพรังสีอยู่ในบริเวณดังกล่าวด้วย

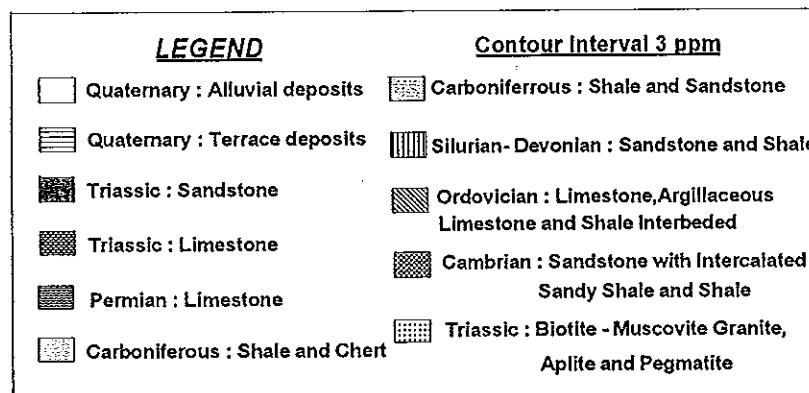
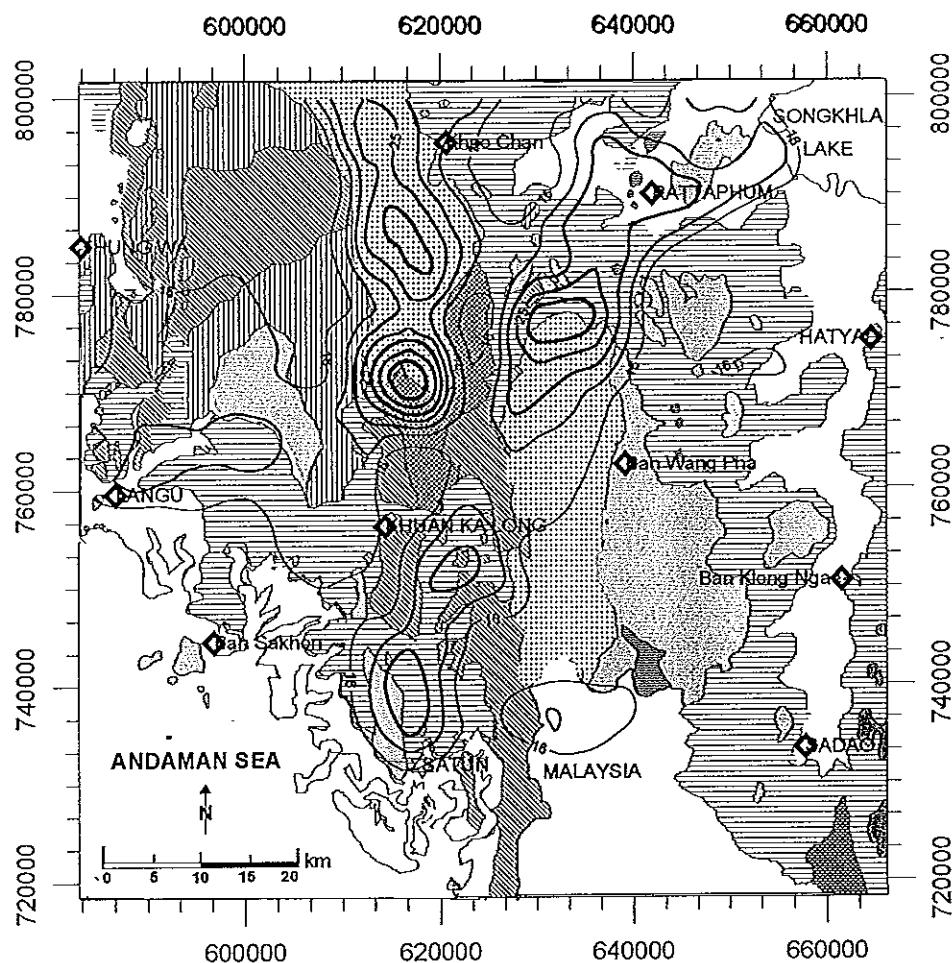
ภาพประกอบ 49 ค่อนทัวร์โพแทสเซียม (K) ในหน่วยร่องซ้อนทับบน
แผนที่ธรณีวิทยาของพื้นที่ศึกษา



ภาพประกอบ 50 ค่าหัวรูเรเนียมสมมูล (eU) ในหน่วย ppm ชั้อน้ำบน
แผนที่ธรณีวิทยาของพื้นที่ศึกษา



ภาพประกอบ 51 ค่าหัวร์ทอเรียมสมมูล ($e\text{Th}$) ในหน่วย ppm ซึ่งอนับบน
แผนที่ธรณีวิทยาของพื้นที่ศึกษา



5.2 การวิเคราะห์เพื่อหาปริมาณความเข้มข้นของโพแทสเซียม ยูเรเนียมสมมูลและทอเรียมสมมูล จากหินตัวอย่าง

จากการบินสำรวจทางอากาศจะรู้เที่ยงว่าบริเวณใดมีระดับกัมมันตภาพรังสีสูงแต่จะไม่ทราบชนิดของต้นกำเนิดรังสีเหล่านี้อย่างแท้จริง จึงได้เก็บตัวอย่างหินโพลีในบริเวณพื้นที่ศึกษา น้ำวิเคราะห์ในห้องปฏิบัติการเพื่อตรวจหาปริมาณความเข้มข้นของโพแทสเซียม ยูเรเนียมสมมูล และทอเรียมสมมูลโดยใช้สเปกตรัมิเตอร์รังสีแกมมา ทั้งนี้เพื่อกำหนดให้ชัดเจนว่าธาตุกัมมันต์รังสีเป็นต้นกำเนิดของหินชนิดใด และมีปริมาณมากน้อยเพียงใดและเมื่อนำหินตัวอย่างที่มีมวลประมาณ 0.5-3 กิโลกรัม ซึ่งเก็บจากบริเวณพื้นที่ศึกษาในเขตอำเภอคาดใหญ่ อำเภอสะเดา อำเภอรัตภูมิ อำเภอควนเนียง กิ่งอำเภอบางคล้าและกิ่งอำเภอคลองหอยโ่ง จังหวัดสงขลา และพื้นที่จังหวัดสตูลซึ่งประกอบไปด้วยอำเภอหนองคาน อำเภอละຽ อำเภอโคน อำเภอท่าแพ อำเภอทุ่งหว้าและอำเภอเมืองสตูล มาทำการวิเคราะห์เพื่อหาปริมาณโพแทสเซียม ยูเรเนียมสมมูล และทอเรียมสมมูล จำนวนทั้งหมด 30 ตัวແนง โดยใช้เครื่องวิเคราะห์รังสีแกมมา การวิเคราะห์ใช้การเปรียบเทียบพื้นที่ได้ยอดสเปกตรัมรังสีแกมมาที่ระดับพลังงานช่วงหนึ่งของสารมาตรฐานกับพื้นที่ได้ยอดสเปกตรัมที่ระดับพลังงานเดียวกันของหินตัวอย่างเมื่อลงสู่ผู้ฯ ค่าพื้นหลัง (background) ออกไปแล้วในช่วง CHANNEL NUMBER 505-514,613-620 และ 913-920 ซึ่งตรงกับยอดสเปกตรัมที่ตำแหน่งพลังงาน 1464.7 keV 1765.5 keV และ 2625.5 keV ตามลำดับ ในการนำมาใช้วิเคราะห์ปริมาณ K-40 Bi-214 ซึ่งสมนัยกับ U และ Tl-208 ซึ่งสมนัยกับ Th ได้ค่าดังตาราง 8,9,10,11,12 และ ภาพประกอบ 52,53,54

ตาราง 8 ปริมาณความเข้มข้นของโพแทสเซียม ยูเรเนียมสมมูลและทอเรียมสมมูล ในหินแกรนิต บุคไทรแอสซิค

รหัสหินตัวอย่าง	K (%)	eU (ppm)	eTh (ppm)
H04	2.36±0.19	4.48±0.07	15.58±0.07
H05	2.00±0.17	5.61±0.07	14.52±0.07
H07	2.19±0.17	6.87±0.08	16.46±0.07
H13	2.56±0.17	11.72±0.10	34.91±0.10
H15	1.93±0.16	4.20±0.06	16.73±0.07
H17	1.80±0.16	5.98±0.08	7.58±0.05
เฉลี่ย	2.14±0.17	6.48±0.08	17.63±0.07

จากตาราง 8 ความเข้มข้นของธาตุต่างๆในหินแกรนิตมีค่าดังนี้ โพแทสเซียมเฉลี่ย 2.14 ± 0.17 % ยูเรเนียมสมมูลเฉลี่ย 6.48 ± 0.08 ppm และ thoเรียนสมมูลเฉลี่ย 17.63 ± 0.07 ppm ซึ่งสอดคล้องกับค่าความเข้มข้นของข้อมูลด้านการบินสำรวจดังทัวร์ 5.1 นั้นคือ ค่าความเข้มพิเศษของโพแทสเซียม(K) ที่ได้จากการบินสำรวจที่มีค่ามากกว่า 1 % จะปรากฏอยู่เหนือแนวเทือกเขาแกรนิตและบริเวณใกล้เคียงและบริเวณที่ทำให้เกิดค่าพิเศษที่จะปรากฏอยู่รอบสันผืนระหว่างหินแกรนิตกับหินท้องที่ซึ่งอยู่ตรงกับตำแหน่งเก็บหินตัวอย่าง โดยมีค่าประมาณ 1.8-2.6 % แต่ค่าที่วัดได้จะมีค่าน้อยกว่าค่าเฉลี่ยโดยทั่วไปซึ่งรายงานโดยกิตติชัย วัฒนานิกรและคณะ(2527)คือ หินแกรนิตมีค่าปริมาณธาตุโพแทสเซียม 3.3-3.8 % ส่วนยูเรเนียมที่ได้จากการบินสำรวจที่มีค่ามากกว่า 4 ppm จะปรากฏอยู่แนวเทือกเขาแกรนิตและบริเวณใกล้เคียงและบริเวณที่ทำให้เกิดค่าพิเศษที่จะปรากฏอยู่รอบสันผืนระหว่างหินแกรนิตกับหินท้องที่ซึ่งอยู่ตรงกับตำแหน่งเก็บหินตัวอย่าง โดยมีค่าประมาณ 6-10 ppm แต่จะมีค่ามากกว่าค่าเฉลี่ยโดยทั่วไปซึ่งรายงานโดย กิตติชัย วัฒนานิกร และคณะ(2527)คือ หินแกรนิตมีค่าปริมาณธาตุยูเรเนียม 4-5 ppm และ thoเรียนที่ได้จากการบินสำรวจที่มีค่ามากกว่า 16 ppm จะปรากฏอยู่แนวเทือกเขาแกรนิตและบริเวณใกล้เคียงและบริเวณที่ทำให้เกิดค่าพิเศษที่จะปรากฏอยู่รอบสันผืนระหว่างหินแกรนิตกับหินท้องที่ซึ่งอยู่ตรงกับตำแหน่งเก็บหินตัวอย่าง โดยมีค่าประมาณ 19-34 % ซึ่งสอดคล้องกับค่าที่วัดได้และค่าเฉลี่ยโดยทั่วไปซึ่งรายงานโดย กิตติชัย วัฒนานิกรและคณะ(2527)คือ หินแกรนิตมีค่าปริมาณธาตุ thoเรียน 15-18 ppm

ดังนั้นปริมาณกัมมันตภาพรังสีมีค่าสูงสามารถใช้กำหนดขอบเขตของแนวแกรนิตได้ ทั้งนี้ ควรระลึกไว้เสมอว่า รังสีแกมมาอุกฤษ្សคลื่นโดยเด่นหนาเพียงหนึ่งเมตร ถ้าบริเวณใดมีเดินทับถนนหนาหนึ่งเมตรขึ้นไป จะไม่มีข้อมูลจากหินได้ดีขึ้นมาเลย ไม่ว่าหินนั้นให้รังสีออกมากเท่าไหร่ก็ตาม นอกจากนี้จากการผูกพัง การสถาปัตยศักดิ์สิทธิ์และทับถนนอยู่ จะถูกเดิน

ตาราง 9 ปริมาณความเข้มข้นของโพแทสเซียม ยูเรเนียมสมมูลและ thoเรียนสมมูล
ในหินทราย บุคไทรแอสซิก

รหัสหินตัวอย่าง	K (%)	eU (ppm)	eTh (ppm)
H004	0.11 ± 0.03	1.26 ± 0.01	2.70 ± 0.02
H329	0.17 ± 0.04	1.42 ± 0.02	2.92 ± 0.02
H331	0.26 ± 0.05	1.30 ± 0.02	3.91 ± 0.03
เฉลี่ย	0.18 ± 0.04	1.33 ± 0.02	3.18 ± 0.02

จากตาราง 9 ความเข้มข้นของธาตุต่างๆในหินทราย ยุคไทรแอสซิก มีค่าดังนี้ โพแทสเซียม เนลลี่ $0.18 \pm 0.04\%$ ยูเรเนียมสมมูลเฉลี่ย $1.33 \pm 0.02\text{ ppm}$ และ thoเรียมสมมูลเฉลี่ย $3.18 \pm 0.02\text{ ppm}$ ซึ่งสอดคล้องกับข้อมูลด้านการบินสำรวจดังหัวข้อ 5.1 นั้นคือ ปริมาณความเข้มข้นของธาตุ โพแทสเซียมที่ได้จากการบินสำรวจจะมีค่าต่ำกว่า 0.4% ยูเรเนียมสมมูลต่ำกว่า 2 ppm และ thoเรียมสมมูลต่ำกว่า 8 ppm จะปรากฏอยู่บนหน้าหินทราย ยุคไทรแอสซิก

ตาราง 10 ปริมาณความเข้มข้นของ โพแทสเซียม ยูเรเนียมสมมูลและ thoเรียมสมมูล
ในหินดินดาน ยุคควิบอนโนเฟอรัส

รหัสหินตัวอย่าง	K (%)	eU (ppm)	eTh (ppm)
H1	1.45 ± 0.11	2.06 ± 0.03	10.42 ± 0.04
H2	1.86 ± 0.14	2.25 ± 0.03	12.69 ± 0.05
H09	1.07 ± 0.12	1.63 ± 0.03	6.65 ± 0.04
H10	1.67 ± 0.16	2.16 ± 0.04	10.65 ± 0.06
H12	1.12 ± 0.13	2.03 ± 0.04	7.25 ± 0.05
H14	0.95 ± 0.11	1.65 ± 0.03	5.33 ± 0.04
H001	1.86 ± 0.16	2.21 ± 0.04	11.87 ± 0.06
H003	1.93 ± 0.17	2.02 ± 0.04	14.62 ± 0.07
H299	0.10 ± 0.03	1.99 ± 0.03	3.31 ± 0.02
H305	1.36 ± 0.11	2.69 ± 0.03	13.54 ± 0.05
เฉลี่ย	1.34 ± 0.12	2.07 ± 0.03	9.63 ± 0.05

จากตาราง 10 ความเข้มข้นของธาตุต่างๆในหินดินดาน ยุคควิบอนโนเฟอรัส มีค่าดังนี้ โพแทสเซียมเฉลี่ย $1.34 \pm 0.12\%$ ยูเรเนียมสมมูลเฉลี่ย $2.07 \pm 0.03\text{ ppm}$ และ thoเรียมสมมูลเฉลี่ย $9.63 \pm 0.05\text{ ppm}$ ซึ่งสอดคล้องกับข้อมูลด้านการบินสำรวจดังหัวข้อ 5.1 นั้นคือ ปริมาณความเข้มข้นของธาตุ โพแทสเซียมที่ได้จากการบินสำรวจจะมีค่าต่ำกว่า 1.4% ยูเรเนียมสมมูลต่ำกว่า 4 ppm และ thoเรียมสมมูลต่ำกว่า 16 ppm ปรากฏบนหน้าหินดินดาน

ตาราง 11 ปริมาณความเข้มข้นของโพแทสเซียม ยูเรเนียมสมมูลและ thoเรียนสมมูล
ในหินปูน ยุคออร์โดวิเชียน

รหัสหินตัวอย่าง	K (%)	eU (ppm)	eTh (ppm)
H00	0.21±0.05	1.25±0.02	2.63±0.02
H01	0.03±0.02	1.23±0.01	0.92±0.01
H02	0.12±0.04	1.16±0.01	1.19±0.01
H03	1.93±0.05	2.02±0.02	2.11±0.02
H06	0.27±0.06	1.50±0.02	2.38±0.02
H08	0.82±0.12	2.11±0.04	5.16±0.04
H11	0.26±0.06	1.42±0.02	1.99±0.02
H16	0.04±0.03	1.11±0.01	1.04±0.01
H1.5	0.06±0.03	1.33±0.02	1.35±0.01
H1.6	0.11±0.04	1.33±0.02	1.63±0.02
เฉลี่ย	0.39±0.05	1.45±0.02	2.04±0.02

จากตาราง 11 ความเข้มข้นของธาตุต่างๆ ในหินหินปูน ยุคออร์โดวิเชียน มีค่าดังนี้ โพแทสเซียมเฉลี่ย 0.39 ± 0.05 % ยูเรเนียมสมมูลเฉลี่ย 1.45 ± 0.02 ppm และ thoเรียนสมมูลเฉลี่ย 2.04 ± 0.02 ppm ซึ่งมีค่าน้อยมากเมื่อเปรียบเทียบกับชั้นหินด้านการบินสำรวจ โดยทั่วไปหินด้านการบินสำรวจจะมีค่าสูงเนื่องจากหมู่หินปูนในพื้นที่ศึกษาส่วนใหญ่จะสันผัสกับการแทรกซ้อนของหินเกรนิตซึ่งทำให้มีค่ากัมมันตภาพรังสีค่อนข้างสูง นั่นคือ ปริมาณความเข้มข้นของธาตุ โพแทสเซียมที่ได้จากการบินสำรวจจะมีค่าสูง 1 % ยูเรเนียมสมมูลสูงกว่า 2 ppm และ thoเรียนสมมูลสูงกว่า 10 ppm จะปรากฏอยู่บนหมู่หินปูนยุคออร์โดวิเชียน

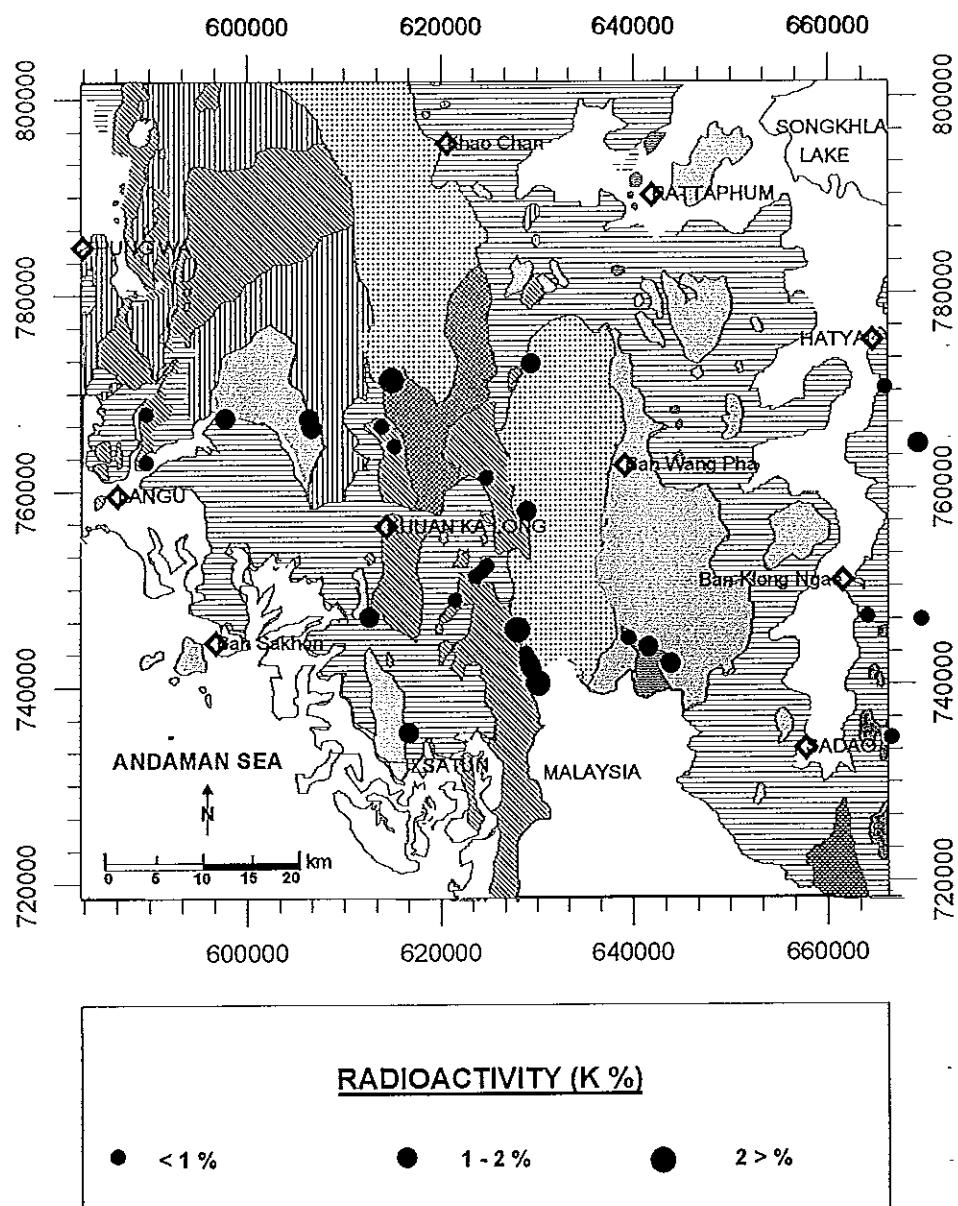
ตาราง 12 ปริมาณความเข้มข้นของโพแทสเซียม ยูเรเนียมสมมูลและ thoเรียนสมมูล
ในหินปูน บุคเพอร์เมี่ยน

รหัสหินตัวอย่าง	K (%)	eU (ppm)	eTh (ppm)
H002	-0.01±0.01	1.34±0.02	0.85±0.01

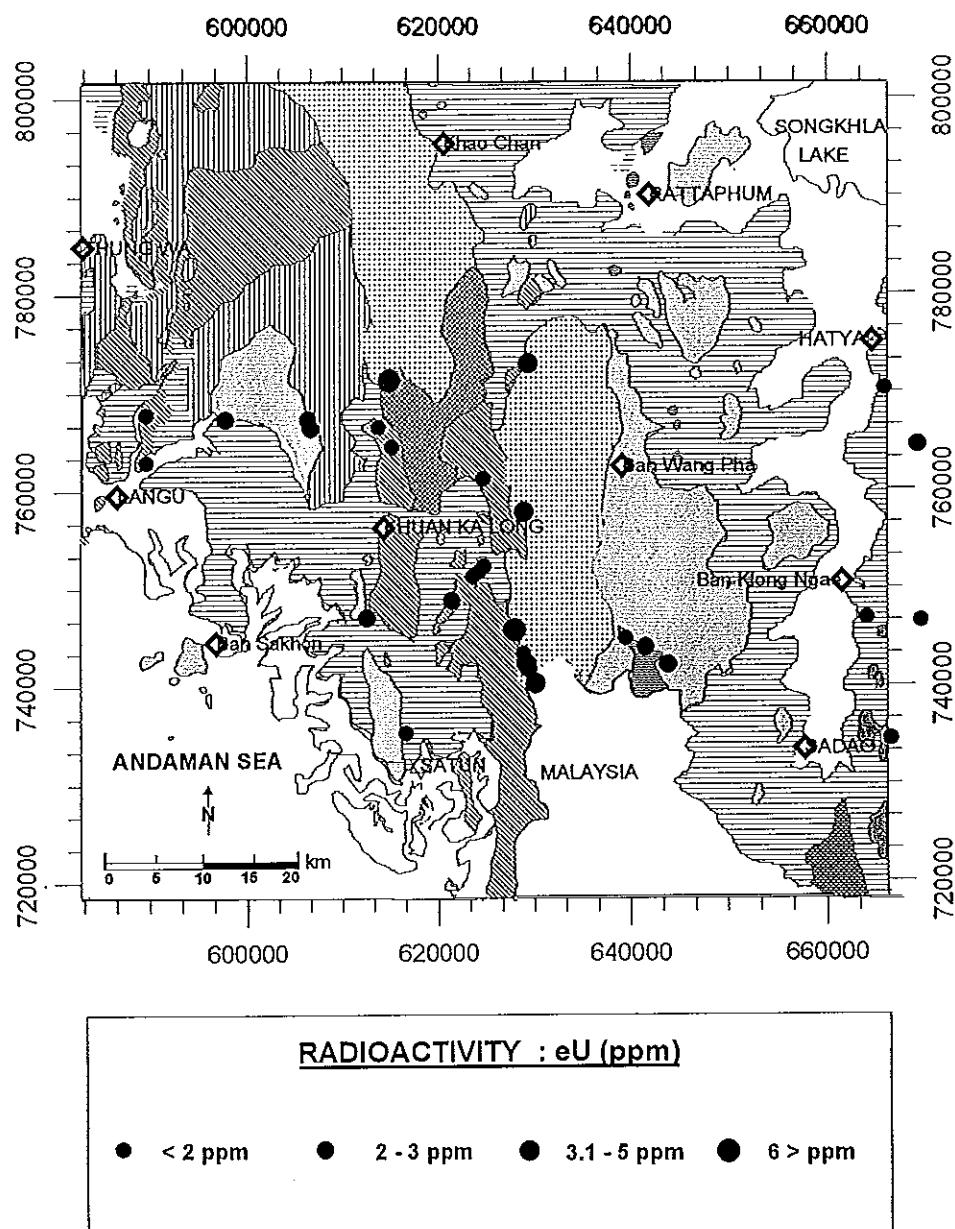
จากตาราง 12 ความเข้มข้นของธาตุต่างๆ ในหินปูน บุคเพอร์เมี่ยน มีค่าดังนี้ โพแทสเซียม $-0.01 \pm 0.01\%$ ยูเรเนียมสมมูล 1.34 ± 0.02 ppm และ thoเรียนสมมูล 0.85 ± 0.01 ppm ซึ่งมีค่าต่ำกว่าข้อมูลค้านการบินสำรวจดังหัวข้อ 5.1 นั้นคือ ปริมาณความเข้มข้นของธาตุ โพแทสเซียมที่ได้จากการบินสำรวจจะมีค่าประมาณ 1% ยูเรเนียมสมมูล มีค่าประมาณ 4 ppm และ thoเรียนสมมูลมีค่าประมาณ 16 ppm จะปรากฏอยู่บนหน้าหินปูน บุคเพอร์เมี่ยน

จากการเปรียบเทียบค่ากันนับตั้งสีในตาราง 8,9,10,11 และ 12 พบว่าความเข้มข้นของ โพแทสเซียม ยูเรเนียมสมมูล และ thoเรียนสมมูล ในหินแกรนิตมีปริมาณสูงกว่าหินดินดาน หินทรายและหินปูน ตามลำดับ ซึ่งสามารถเปรียบเทียบให้เห็นชัดเจนดังภาพประกอบ 55

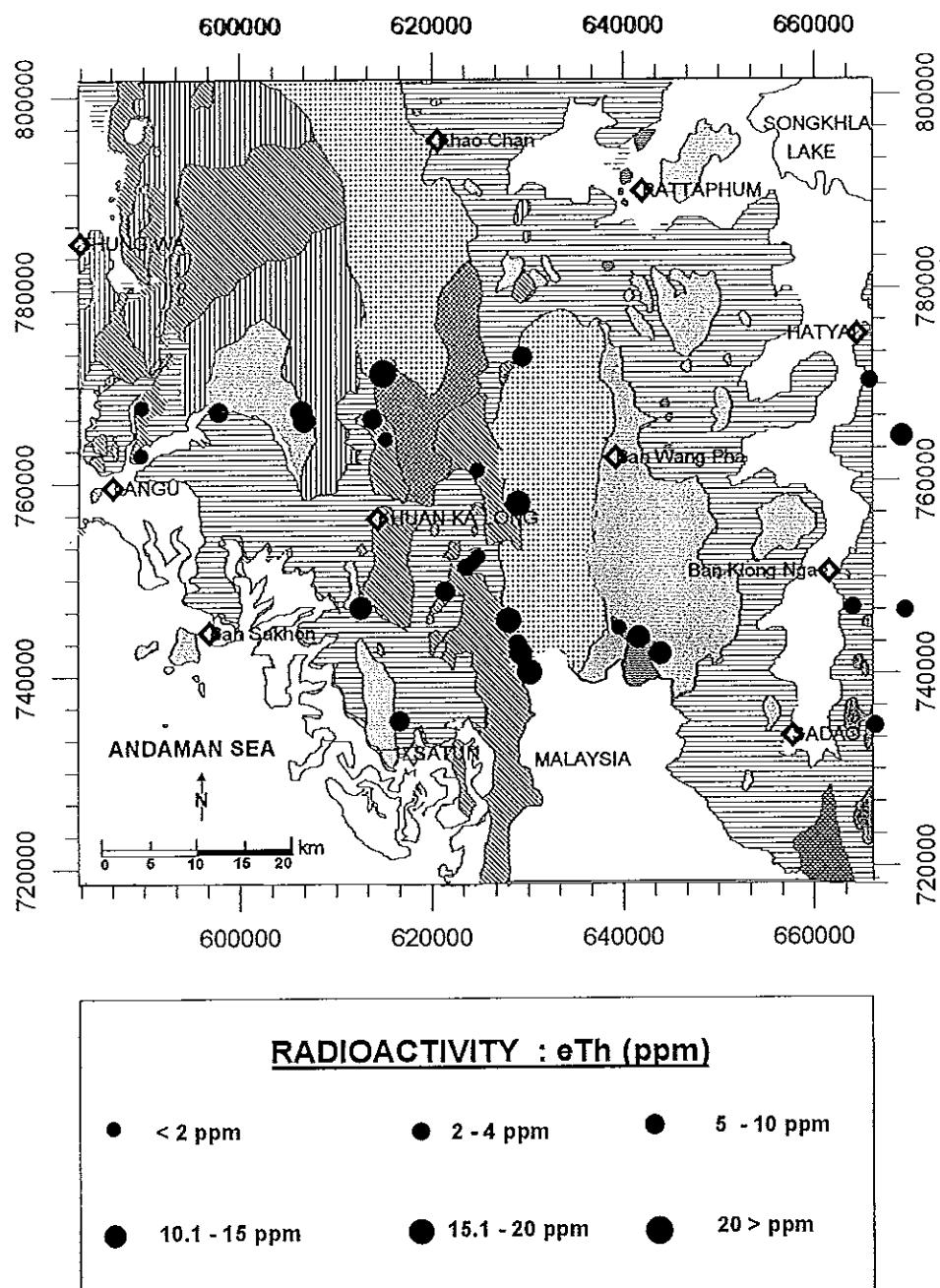
ภาพประกอบ 52 ค่าความเข้มของ K ในพินตัวอย่างที่ได้จากการวิเคราะห์ด้วย
สเปกโตรนิเตอร์รังสีแกมมา



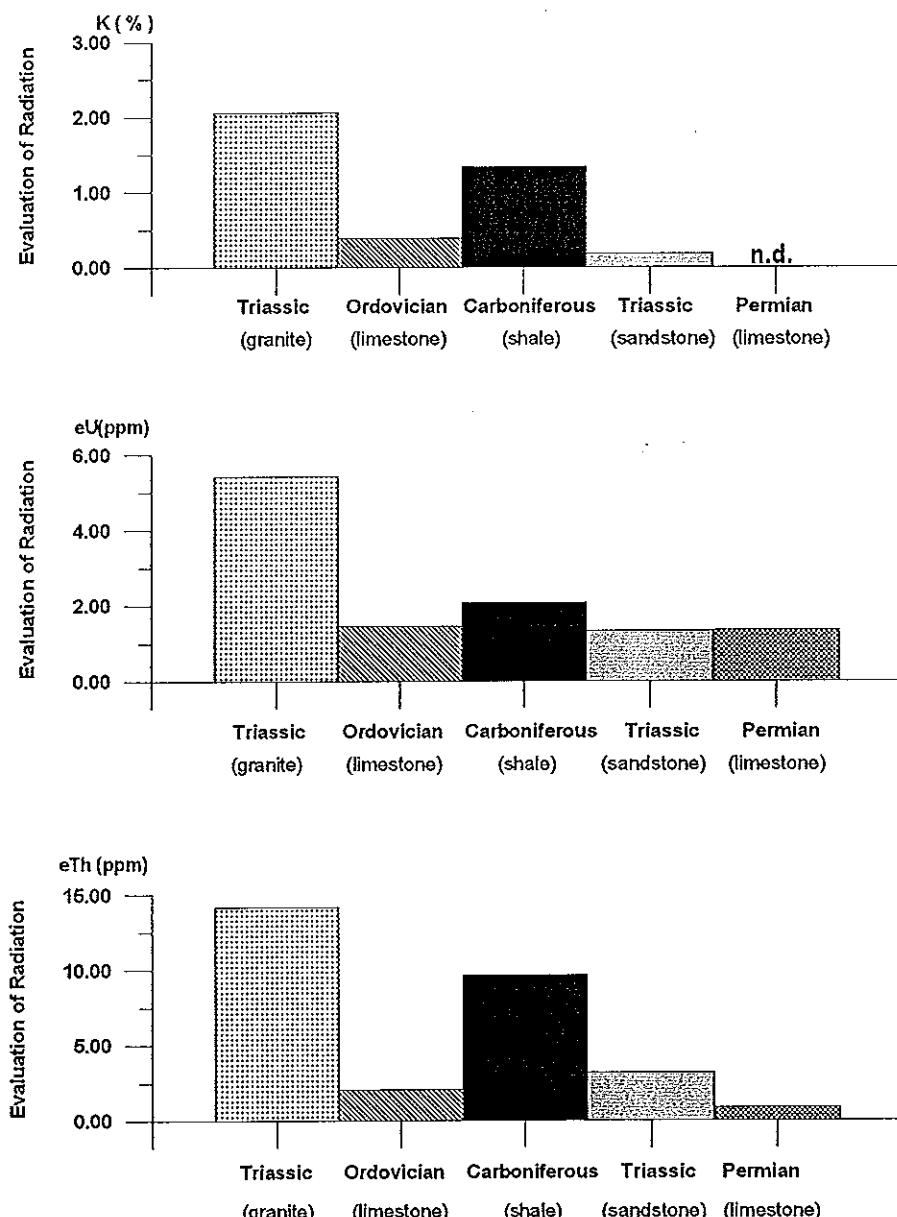
ภาพประกอบ 53 ค่าความเข้มของ eU ในหินตัวอย่างที่ได้จากการวิเคราะห์ด้วยสเปกตรومิเตอร์รังสีแกมมา



ภาพประกอบ 54 ค่าความเข้มของ eTh ในพินตัวอย่างที่ได้จากการวินิเคราะห์ด้วย
สเปกตรومิเตอร์รังสี gamma



ภาพประกอบ 55 แผนภูมิเปรียบเทียบค่าความเข้มของ K , eU และ eTh ในหินตัวอย่าง
ที่ได้จากการวิเคราะห์ตัวยสเปกโตรนิเตอร์รังสีแกมมา



บทที่ 4

บทวิจารณ์และสรุป

ในบทนี้จะกล่าวถึงการวิจารณ์และสรุปผลการวิจัยรวมถึงข้อเสนอแนะและปัญหาต่างๆ ของการวิจัยโดยสรุปผลออกเป็นข้อ ๆ ดังต่อไปนี้

1. ข้อวิจารณ์ค่าความหนาแน่นของหินตัวอย่าง
2. ข้อวิจารณ์ค่าผิดปกติของความถ่วง
3. ข้อวิจารณ์ค่าผิดปกติของสารแม่เหล็กรวมของโลก
4. ข้อวิจารณ์ผลการแปลความค่าผิดปกติของความถ่วงและค่าผิดปกติของความเข้มสนาณ แม่เหล็กรวมของโลก
5. ข้อวิจารณ์ค่าผิดปกติของกัมมันตภาพรังสี

1. ข้อวิจารณ์ค่าความหนาแน่นของหินตัวอย่าง

ความหนาแน่นของหินตัวอย่าง ซึ่งเก็บมาจากหินโพลีไบเรเวลพื้นที่ศึกษาจำนวน 39 ตำแหน่ง โดยแต่ละตำแหน่งได้เก็บรวมมาประมาณ 1-9 ตัวอย่าง เป็นดังนี้ คือ หินแกรนิต ยุคไทรแอสซิก จำนวน 8 ตำแหน่ง หินทราย ยุคไทรแอสซิก จำนวน 3 ตำแหน่ง หินทินดิน-ดาน ยุคคาร์บอนิฟอรัส จำนวน 12 ตำแหน่ง หินปูน ยุคออร์โดวิเชียน จำนวน 15 ตำแหน่ง และหินปูน ยุคเพอร์เมียน จำนวน 1 ตำแหน่ง โดยหินปูน ยุคเพอร์เมียน มีความหนาแน่นเท่ากับ $2818 \pm 48 \text{ kg/m}^3$ ซึ่งมีค่ามากที่สุดรองลงมาเป็นหินปูน ยุคออร์โดวิเชียน มีความหนาแน่นเท่ากับ $2734 \pm 48 \text{ kg/m}^3$ หินแกรนิต ยุคไทรแอสซิก ($2619 \pm 44 \text{ kg/m}^3$) หินดินดาน ยุคคาร์บอนิฟอรัส ($2604 \pm 88 \text{ kg/m}^3$) และหินทราย ยุคไทรแอสซิก ($2562 \pm 48 \text{ kg/m}^3$) ตามลำดับ สำหรับตะกอนความเทอร์นารีนนี้ไม่ได้เก็บตัวอย่างหินเนื่องจากเป็นหินตะกอนที่จับตัวกันอย่างหลวบๆ แตกย่อยได้ง่ายทำให้ไม่สามารถใช้เทคนิคการวัดค่าความหนาแน่นเพื่อกำหนดความหนาแน่นได้และความหนาแน่นนี้ยังขึ้นอยู่กับส่วนประกอบของหินและความพรุนของหินอีกด้วย จะเห็นว่าหินปูนมีความหนาแน่นมากที่สุดรองลงมาเป็นหินแกรนิตซึ่งมีค่าความหนาแน่นเฉลี่ยสูงกว่าก้อนหินดินดานและก้อนหินทรายเพียงเล็กน้อยเท่านั้นทั้งนี้อาจเป็นเพราะว่าตัวอย่างหิน

แกรนิตในพื้นที่ศึกษาอยู่ในสภาพค่อนข้างดูดู เนื่องจากหินแกรนิตส่วนใหญ่เก็บจากบริเวณรอยสัมผัสของกลุ่มหินปูนและหินตะกอนต่างๆ

2. ข้อวิจารณ์ค่าพิเศษของความถ่วง

จากแผนที่และการตัดขวางด้านความถ่วงซึ่งเป็นผลมาจากการลักษณะโครงสร้างทางธรณี-วิทยาของหินที่ซ่อนอยู่ใต้ศึกษา พบว่าลักษณะเด่นของหัวร่องค่อนข้างเรียบโดยค่าพิเศษของความถ่วงมีค่าต่ำ ประมาณ -50-100 $\mu\text{g}\text{s}$ จะปรากฏเนื้อแนวหินแกรนิตส่วนค่าพิเศษของความถ่วงมีค่าสูง ตั้งแต่ประมาณ 100-350 $\mu\text{g}\text{s}$ จะปรากฏบนบริเวณที่ประกอบด้วยหินปูนและหินตะกอนชนิดต่างๆ และค่าพิเศษของความถ่วงมีความกว้างมากซึ่งสะท้อนให้เห็นถึงโครงสร้างธรณีวิทยาในระดับลึก และแสดงให้เห็นว่าที่ได้ระดับน้ำทะเลเป็นกลางนั้นกับวัตถุที่อยู่ในระดับความลึกไม่นานก็มีลักษณะเป็นเอกพันธ์ในเทอมของความหนาแน่น โดยรากของแกรนิตมีความลึกมากที่สุดประมาณ 15 กิโลเมตร และมีความลึกเฉลี่ยตามแนวภาคตัดขวาง เท่ากับ 12 กิโลเมตร ซึ่งมีค่ามากกว่าความลึกที่คำนวณได้ตามทฤษฎีดูสมอภาคของเปลือกโลก(Isostacy)ของแอร์ คือบริเวณเข้าแกรนิตที่มียอดเขาสูงเฉลี่ยตามแนวภาคตัดขวาง 570 เมตร จะมีรากลึกเฉลี่ยประมาณ 8.3 กิโลเมตร หรือประมาณ 30 %

3. ข้อวิจารณ์ค่าพิเศษของสนานแม่เหล็กรวมของโลก

ในการศึกษาค่าพิเศษของสนานแม่เหล็กรวมของโลกที่ได้จากการบินสำรวจทางอากาศ (survey B&C) ในพื้นที่ศึกษา พบว่ามีค่าพิเศษปกติอยู่ระหว่าง 4 - 88 nT โดยแบ่งเป็นค่าพิเศษเชิงภูมิภาคและค่าพิเศษเชิงตำแหน่งซึ่งค่าพิเศษเชิงภูมิภาคจะมีค่าสูงในตอนใต้และจะมีค่าลดลงจากใต้ไปเหนือซึ่งจะแสดงถึงโครงสร้างธรณีวิทยาในระดับลึก ส่วนค่าพิเศษเชิงตำแหน่งจะมีค่าสูง-ต่ำปรากฏเป็นหย่อมๆ ทางตอนกลางของพื้นที่ศึกษา ในแนว NW-SE โดยเฉพาะบริเวณรอยสัมผัสระหว่างหินแกรนิตกับหินตะกอนชนิดต่างๆ จากผลการแปลความหมายข้อมูลสนานแม่เหล็กรวมของโลกและข้อมูลสนานโน้มถ่วง จะได้ว่า แกรนิตประกอบด้วย 2 ส่วน คือ (1) ส่วนที่มีค่าสนานแม่เหล็กต่ำกว่า 0.015 SI จะวางตัวอยู่ในระดับดิน และ (2) ส่วนที่มีค่าสนานแม่เหล็กต่ำกว่า 0.000001 SI จะวางตัวอยู่ในระดับลึก และเป็นที่สังเกตว่า ก้อนหัวร่องค่าพิเศษของสนานแม่เหล็กรวมของโลกเชิงตำแหน่งที่มีค่าสูงจะปรากฏเป็นหย่อมๆ และส่วนใหญ่จะปรากฏบริเวณที่อยู่ใกล้กับแหล่งแร่

4. ข้อวิจารณ์ผลการแปลความค่าศิดปกติของความถ่วงและค่าศิดปกติของความเข้มสนาณ แม่เหล็กรวมของโลก

ผลจากการศึกษาด้านความถ่วงและความเข้มสนาณแม่เหล็กรวมของโลกได้แสดงเป็นแผนที่กอนทัวร์ค่าศิดปกติบูร์สันบูร์ล์(ค่าศิดปกติของความถ่วง)และแผนที่กอนทัวร์ค่าศิดปกติของสนาณแม่เหล็กรวมของโลก โดยแผนที่จะประกอบด้วยเส้นกอนทัวร์ที่ลากผ่านจุดต่างๆ ที่มีค่าศิดปกติบูร์สันบูร์ล์และค่าศิดปกติของสนาณแม่เหล็กโลกเท่ากัน

ลักษณะโครงสร้างทางธรณีวิทยาและขอบเขตของพินในแนวคั่ง ได้จากการแปลความหมายค่าศิดปกติของความถ่วง และค่าศิดปกติของสนาณแม่เหล็กรวมของโลกของพื้นที่ศึกษา บนภาคตัดขวางซึ่งมีทิศอยู่ในแนว SW-NE จำนวน 6 แนว แต่ละแนวห่างกัน 10 กิโลเมตร และภาคตัดขวางในแนว NW-SE จำนวน 1 แนว แล้วสร้างแบบจำลองลักษณะโครงสร้างทางธรณีวิทยาโดยอาศัยโปรแกรม GMM และข้อมูลทางธรณีวิทยาของพื้นที่ศึกษา

ค่าศิดปกติของความถ่วงในแนวภาคตัดขวางจำนวน 7 แนว ที่คำนวณได้จากแบบจำลองลักษณะโครงสร้างทางธรณีวิทยาสอดคล้องกับค่าศิดปกติของความถ่วงที่วัดได้ แต่ค่าศิดปกติของความเข้มสนาณแม่เหล็กรวมที่คำนวณได้จากแบบจำลองลักษณะโครงสร้างทางธรณีวิทยา เมื่อใช้ค่าพารามิเตอร์ที่ได้จากการวัดในพื้นที่ศึกษา โดยเฉพาะค่าสภาพรับไว้ได้ทางแม่เหล็ก (k) ซึ่งมีค่า 0.009 SI. ไม่สอดคล้องกับค่าศิดปกติที่วัดได้ เนื่องจากค่าศิดปกติของสนาณแม่เหล็กรวมมีลักษณะเป็นค่าศิดปกติเชิงตัวบลและคาดว่าเกิดจากวัตถุแม่เหล็กในระดับตื้น ในที่นี้ได้กำหนดให้พินแกรนิตในระดับตื้นมีค่าสภาพรับไว้ได้ทางแม่เหล็ก(k) เป็น 0.015 SI และทำให้ค่าศิดปกติของสนาณแม่เหล็กรวมที่คำนวณได้จากแบบจำลองสอดคล้องกับค่าศิดปกติที่วัดได้

5. ข้อวิจารณ์ค่าศิดปกติของกัมมันตภารังสี

แผนที่กอนทัวร์ค่าศิดปกติของชาตุกัมมันตรังสีทั้ง 3 ชนิดคือ โพแทสเซียม ยูเรเนียมสมมูล และ thorium พบว่าสามารถกำหนดขอบเขตและสภาพธรณีวิทยาในแนวราบได้ชัดเจนพอสมควร โดยเฉพาะค่าโพแทสเซียม ยูเรเนียมสมมูลและ thorium สมมูล ซึ่งปรากฏอยู่หนึ่งแนวเทือกเขาทับศ้าบันแนที่ธรณีวิทยาของพื้นที่ศึกษาอยู่ก่อนข้างชัดเจน

การวิเคราะห์ปริมาณโพแทสเซียม ยูเรเนียมสมมูล และ thorium สมมูลโดยเครื่องสเปกโตรมิเตอร์รังสีแกนมาพบว่าทินแกรนิตมีปริมาณโพแทสเซียม ยูเรเนียมสมมูลและ thorium สมมูลสูง

กว่าหนึ่งเดือน หนูชนิดทรายและหนูชนิดปูนตามลำดับ โดยค่าความเข้มข้นของธาตุต่างๆ ในพิณแกรนิตมีค่าดังนี้คือ โพแทสเซียม มีค่าเฉลี่ย 2.14 ± 0.17 % ยูเรเนียมสมมูลมีค่าเฉลี่ย 6.48 ± 0.08 ppm และ thoเรียนสมมูล มีค่าเฉลี่ย 17.63 ± 0.07 ppm ความเข้มข้นของธาตุต่างๆ ในหินดินดาน บุคลาร์บอนิฟอรัส มีค่าดังนี้ คือ โพแทสเซียม มีค่าเฉลี่ย 1.34 ± 0.12 % ยูเรเนียมสมมูล มีค่าเฉลี่ย 2.07 ± 0.03 ppm และ thoเรียนสมมูล มีค่าเฉลี่ย 9.63 ± 0.05 ppm ความเข้มข้นของธาตุต่างๆ ในหินทราย บุคลากรและสิ่ง มีค่าดังนี้ คือ โพแทสเซียม มีค่าเฉลี่ย 0.18 ± 0.04 % ยูเรเนียมสมมูล มีค่าเฉลี่ย 1.33 ± 0.02 ppm และ thoเรียนสมมูล มีค่าเฉลี่ย 3.18 ± 0.02 ppm ความเข้มข้นของธาตุต่างๆ ในหินปูน บุคลอร์ไดวิเชียน มีค่าดังนี้ คือ โพแทสเซียม มีค่าเฉลี่ย 0.39 ± 0.05 % ยูเรเนียมสมมูล มีค่าเฉลี่ย 1.45 ± 0.02 ppm และ thoเรียนสมมูล มีค่าเฉลี่ย 2.04 ± 0.02 ppm และความเข้มข้นของธาตุต่างๆ ในหินปูน บุคลเพอร์เมี่ยนมีค่าดังนี้ คือ โพแทสเซียม มีค่าเฉลี่ย -0.01 ± 0.01 % ยูเรเนียมสมมูล มีค่าเฉลี่ย 1.34 ± 0.02 ppm และ thoเรียนสมมูล มีค่าเฉลี่ย 0.85 ± 0.01 ppm ซึ่งมีค่าน้อยมาก โดยเฉพาะค่าความเข้มข้นของโพแทสเซียม จะเห็นว่าค่าของโพแทสเซียม ยูเรเนียมสมมูลและ thoเรียนสมมูลที่มีค่าสูง โดยส่วนใหญ่แล้วจะปราศจากยูเรเนียมในบริเวณเทือกเขาหินแกรนิตเท่านั้น

สรุปผลการวิจัย

วิธีทางธรณีฟิสิกส์ด้านความต่าง ซึ่งใช้ประโยชน์จากการเปลี่ยนแปลงของค่าความหนาแน่น ระเบียบวิธีแม่เหล็กซึ่งใช้ประโยชน์จากการเปลี่ยนแปลงของค่าสภาพร้อนไว้ได้ทางแม่เหล็ก และระเบียบวิธีกันมันตรังสีซึ่งใช้ประโยชน์จากการปริมาณกันมันสภาพรังสีจากหินและสามารถนำมาใช้สำหรับการบอกรักษาพยาบาลรักษาระดับด้านธรณีวิทยาและสามารถนำมาระบุรุษทางธรณีวิทยาทั้งในแนวคิ่งและแนวราบได้ โดยพบว่าโครงสร้างทางธรณี-วิทยาโดยส่วนใหญ่จะอยู่ภายใต้การแบ่งเขตของหินแกรนิตในระดับลึกซึ่งแทรกซ่อนเข้ามาในหินตะกอนที่มีอายุแก่กว่าโดยรูปร่างของแบบจำลองมีลักษณะคล้ายรูปคล้ายกันรูปประทุนง่าย มีความลึกมากที่สุดประมาณ 15 กิโลเมตร และมีความลึกเฉลี่ยตลอดแนวภาคตัดขวางทั้ง 7 แนวประมาณ 12 กิโลเมตร และพบว่าค่าสิ่งปฏิกติดค้านกันมันสภาพรังสี คือโพแทสเซียม ยูเรเนียมสมมูล และ thoเรียนสมมูล สามารถกำหนดขอบเขตของแนวเทือกเขาหินแกรนิตในระดับตื้น(ระดับผิวดิน)ได้ โดยจะปราศจากยูเรเนียมในบริเวณของหินโพลีตามแนวเทือกเขาหินแกรนิตอย่างชัดเจน

นอกจากนี้ขังได้ตรวจพบว่าจะมีหินฐาน ซึ่งมีความหนาแน่นมาก(2800 kg/m^3) แต่มีค่าสภาพรับ-ไว้ได้ทางแม่เหล็กน้อย (0.000001 SI) วงศ์ต่ออยู่ข้างล่างในระดับศึกของรับหินแกรนิตยุคไทรแอสซิคและแทรกดันขึ้นมาในระดับตื้นในบริเวณที่ปักกลุ่มด้วยหินทรายหินตะกอนยุคต่างๆที่มีอายุมากกว่า

โดยลักษณะความถ่วงของการเปลี่ยนข้อมูลสถานะใหม่ถ่วงและสถานะแม่เหล็กโลกแบบจำลองของโครงสร้างทางธารผู้วิทยาของหินที่ศึกษาที่ได้เป็นเพียงแบบจำลองที่มีความเป็นไปได้และเป็นแบบจำลองที่เหมาะสมที่สุดในขณะนี้ ในอนาคตเมื่อมีการเก็บข้อมูลเพิ่มเติม เช่น ข้อมูลความถ่วง ค่าความหนาแน่นของหินตัวอย่าง ค่าสภาพรับไว้ได้ทางแม่เหล็กของหิน คาดว่า จะช่วยกำหนดแบบจำลองโครงสร้างทางธารผู้วิทยาของหินที่ศึกษาได้ชัดเจนยิ่งขึ้น

ข้อเสนอแนะ

1. ในการศึกษาลักษณะโครงสร้างทางธารผู้วิทยาในพื้นที่นี้ถ้าหากแผนที่ธารผู้วิทยาพบว่า มีรอยเลื่อนต่างๆมากนัยแต่ในการวัดค่าความโน้มถ่วงในครั้งนี้เราสามารถกำหนดตำแหน่งรอยเดือนต่างๆได้บางแห่งเท่านั้น ทั้งนี้อาจเนื่องมาจากระยะห่างระหว่างจุดวัดมากเกินไป ดังนั้นเพื่อ ต้องการตรวจสอบรอยเลื่อนต่างๆดังกล่าวควรลดระยะห่างระหว่างจุดวัดให้น้อยลงและการเพิ่ม ตำแหน่งของจุดวัดค่าความถ่วงให้นำากขึ้น

2. เนื่องจากความแตกต่างของสมบัติทางกายภาพของหินแกรนิตกับหินข้างเคียง เช่น ค่า สภาพรับไว้ได้ทางแม่เหล็กและความหนาแน่น จะเป็นตัวกำหนดขอบเขตที่ถูกต้องของแนว แกรนิตและหินข้างเคียง ดังนั้น ควรเพิ่มตำแหน่งการวัดค่าสภาพรับไว้ได้ทางแม่เหล็กที่ตำแหน่ง หิน โคลต์ต่างๆและควรเพิ่มตำแหน่งการเก็บตัวอย่างหินของหินที่ศึกษาให้มากขึ้นเพื่อให้ง่ายต่อการ แปลงความหมายและให้มีความถูกต้องมากที่สุด

บรรณานุกรม

กิตติชัย วัฒนานนิก. 2526. การสำรวจธารณีฟิสิกส์สำหรับนักธรณีวิทยาและวิศวกร. พิมพ์ครั้งที่ 1 . กรุงเทพฯ : มิตรนราการพิมพ์.

_____ 2527. การศึกษาสารกัมมันตรังสีอย่างเป็นระบบในภูมิภาคต่างๆ ในบริเวณภาคเหนือของประเทศไทย. น.ป.ท. : น.ป.พ.

_____ 2536. ธารณีฟิสิกส์ โครงสร้าง รูปทรงและสมบัติของโลก. พิมพ์ครั้งที่ 1 . เชียงใหม่ : สาขาวิชาฟิสิกส์ประยุกต์ คณะวิทยาศาสตร์ มหาวิทยาลัยเชียงใหม่.

เกิดทุน ทองเงิน. 2537. "การวิเคราะห์ไอโซโทปกัมมันตรังสีและจำแนกชนิดสารประกอบพื้นฐานในผุ่มกฎหมายไทยปัจจุบัน", โครงการฟิสิกส์. (สำเนา)

ทรัพยากรธารณี, กรม. 2528. แผนที่ธารณีวิทยาประเทศไทย. สเกล 1 : 250000 ระหว่าง NB47-7 และ NB47-3 กรุงเทพฯ : กรมแผนที่ทหาร

ทรัพยากรธารณี, กรม. 2532. ข้อมูลรังสีและสถานแแม่เหล็กรวมของโลกจากการบินสำรวจ. (แผ่นบันทึกข้อมูล) กรุงเทพฯ : กรมทรัพยากรธารณี.

คงชัย พิ่งรัศมี. 2532. ข้อมูลเบื้องต้นของสภาพธารณีวิทยาและทรัพยากรแร่ตามแนวคordon หมายเลข SA สงขลา : ภาควิชาวิศวกรรมเหมืองแร่ฯ คณะวิศวกรรมศาสตร์ มหาวิทยาลัยสงขลานครินทร์.

_____ 2535. ภารณีวิทยาแหล่งแร่คิ่นบุกบริเวณกินແกรณີຕົງລົງ อำเภอจะนะ - นาหวິ - เทพວັນຂວັດสงขลา. สงขลา : ภาควิชาวิศวกรรมเหมืองแร่ฯ คณะวิศวกรรมศาสตร์ มหาวิทยาลัยสงขลานครินทร์.

มนินทร์ พงศ์มานас. 2533. "การวัดค่าสถานโน้มถ่วง". ดร.นีพิสิกส์ประยุกต์. คณะวิทยาศาสตร์ มหาวิทยาลัยเกษตรศาสตร์. หน้า 1 - 33

ชวัชชัย เอี่ยมໄพโรมนี. 2522. ภูมิอาณาเขตของประเทศไทย. รายงานประจำปี กองภูมิอาณา
กรมอุตุนิยมวิทยา จำนวน 75 หน้า.

ชา-ra เล็กอุ๊ย. 2537. "ศักยภาพเพื่อต้นกำเนิดปีโตรเดียมทະเลี้ยนดำเนิน". การประชุมวิชาการ
ต้านเหมืองแร่ ครั้งที่ 5 เรื่องอุตสาหกรรมแร่และแหล่งงานเพื่อการพัฒนาเศรษฐกิจ.
ภาควิชาวิศวกรรมเหมืองแร่ฯ คณะวิศวกรรมศาสตร์ มหาวิทยาลัยสงขลานครินทร์.
หน้า 5-1~5-23.

ปัญญา จากรุศิริ วัสดันต์ พงษ์พาณิชย์ และชัยยุทธ ขันทปราว. 2534. "แนวโน้มแกรนิตใน
ประเทศไทย : หลักฐานใหม่ $^{40}\text{Ar} / {^{39}\text{Ar}}$ ", ปั่นสำรวจธรณี. 36 (มกราคม 2534)
หน้า 43-62.

แผนที่ทหาร, กรม. 2530. แผนที่ภูมิประเทศ 1/50,000 ตำบล L7017 ระหว่าง 4922II-III, 4923II,
5022I-IV, 5023III-IV. กรุงเทพฯ: กรมแผนที่ทหาร.

พวงพิพิธ ร่างเด็ก. 2538. การศึกษาภูมิศาสตร์ทางบัญชิด(สำเนา) สาขาวิชาพิสิกส์ คณะวิทยาศาสตร์
มหาวิทยาลัยสงขลานครินทร์

ยงยุทธ ตรังคชาร. 2523. ธรณีวิทยาและแหล่งแร่ในบริเวณจังหวัดสงขลา. สงขลา :
สำนักงานทรัพยากรธรณีเขต 1 สงขลา. 37 หน้า

วรรุติ โกละวิจารณ์. 2537. การสำรวจแกรนิต. สงขลา : ห้องปฏิบัติการดร.นีพิสิกส์
ภาควิชาพิสิกส์ คณะวิทยาศาสตร์ มหาวิทยาลัยสงขลานครินทร์.(สำเนา)

แสงอาทิตย์ เชื้อวิโรจน์. 2534. ธรณีวิทยาและสัญญาณของประเทศไทย. ฝ่ายสำรวจทาง
อากาศและดาวเทียม กองธรณีวิทยา กรมทรัพยากรธรณี จำนวน 58 หน้า.

Allison,I.S. and Palmer,D.F. 1980. Geology, 7th ed., Mc Graw Hill, New York. p.439-465

Al-Rawi,F. and Brooks,M. 1992 "A deep crustal model to explain regional aeromagnetic and
gravity anomalies in southwest England", Tectonophysics. 212(1992), p.109-115.

Asnachinda. 1978 " Tin Minerialization and Petrochemistry Relationship of the Thai
Granitioids ": Special Publication no.2,Dept. of Geol. Sci.,Chiang Mai University,
p. 325-354.

Bott,M.H.P. and Smithson,S.B. 1967. "Gravity Investigations of Subsurface Shape and
Mass Distributions of Granite Batholiths", Geological Society of America Bulletin.
78(1967), p. 859-878.

Bunopas,S. 1982. "Paleogeographic history of western Thailand and adjacent parts of
SouthEast Asia A plate tectonics interpretation,"Ph.D.Thesis, Victoria University of
Wellington, New Zealand. reprinted 1982, Geological Survey Division, Department
of Mineral Resources, Thailand.

Chaimanee,N and Tiyapirach,S. 1983 On The Coastal Morphology of Songkhla Province
Southern Thailand. First Symposium On Geomorphology and Quaternary
Geology of Thailand .Bangkok,Thailand. p 81-95

Enmark,T. 1980. "A Preliminary model of the deep structure of the Arvidsjaur granite intrusion in Northern Sweden," In Development of Optimization Procedures for Gravity and Magnetic Interpretation and Their Application to Some Geological Structures in Northern Sweden, p.36-76. Sweden : University of Lulea.

Enmark,T and Nisca,D.H. 1982. " The Gallejaur Intrusion in Northern Sweden A Geophysical Study ", In Development of Optimization Procedures for Gravity and Magnetic Interpretation and Their Application to Some Geological Structures in Northern Sweden, p.36-76. Sweden : University of Lulea.

Enmark,T. and Parasnus,D.S. 1980. " Ambiguity in gravity interpretation and the deep structure of the Jorn-Bastutrask area of the skellefte field in Northern Sweden", In In Development of Optimization Procedures for Gravity and Magnetic Interpretation and Their Application to Some Geological Structures in Northern Sweden, p.26- 35. Sweden : University of Lulea.Geological Research Project .
 Prince of Songkhla University. 1980. Some Triassic and Associated strata of southern Thailand. s.l.:s.n.

Evans,P and Crompton,w. 1946. "Geological factors and gravity interpretation illustrated by evidence from India and Burma." Geological factor in gravity interpretation, p. 211 - 250

Ishihara, S., Sawata, H., Arpornsuwan, S., Busarcome, P. and Bungbrakearti, N. 1979.
 " The magnetic-series and ilmenite-series granitoids and their bearing on tin mineralization, particularly of the Malay Peninsula region " Geological Society of America Bulletin. , p.103-110.

Ishihara,S., Sawata,H., Shibata,k., Terashima,S., Arrykul,S. and Sata,K. 1980. Granites and Sn-W deposits of peninsular Thailand . Mining Geology, Special Issue, p. 223-241.

Jungyusuk,N. and Khositanont,S. 1992. " Volcanic rocks and associated mineralization in Thailand ", In Proceedings of National Conference on Geologic Resources of Thailand : Potential for future development, p.522-538. Piancharoen, Bangkok : Department of Mineral Resources.

Kearey,J.N. 1991. An Introduction to Geophysical Exploration. Blackwell Scientific Publication,Oxford

Lohawijarn, W. 1992. "Regional gravity and auxiliary geophysical measurements in the Songkhla, Yala and Pattani Provinces in Peninsular Thailand and their geological interpretation ", Ph.D. Applied geophysics, Lulea University of Technology.

Parassnis, D.S. 1986. Principles of Applied Geophysics. 4 th ed. USA : Chapman and Hall.

Parkinson, W.D. 1983. Introduction to Geomagnetism. London : Scottish Academic Press Ltd.

Pitakpaivan, K. 1969. Tin bearing granite and tin barren granite in Thailand , 2nd Tech. Conf.on International Tin Council. Bangkok:Thailand.

Robinson, Edwin, s. 1988 Basic Exploration Geophysics ,Virginia Polytechnic Institute and State University, p 236

Sano, S., Sato,K. and Saito,T. 1985 "Physical Properties of Tin Granitoids in Southeast Asia Documeat Submitted at the eighth meeting of the Governing Louneil of ESCAP/RMRDC, Baudung ", p 169-193.

Tulyatid, J. 1992. " Airborne Radiometric data Interpretation as an Aid to Granitic Terrain mapping : A Case study for Hua Hin-Pran Buri Area, south Central Thailand ",

In Proceddings of National Conference on Geologic Resources of Thailand :

Potential for future development, p.86-104. Piancharoen, C. Bangkok : Department of Mineral Resources.

_____. 1995. " Airborne Geophysical data Interpretation of Trang - Satun - Songkhla - Phatthalung Area A Preliminary Study", Economic Geology Report ,Bangkok : Department of Mineral Resources. p.94

ภาคผนวก

ภาคผนวก ๓

ข้อมูลความถ่วงที่ได้จากการวัดในพื้นที่จังหวัดสตูลและจังหวัดสงขลา

gravimeter : LACOSTE & ROMBERG G-565

$$g_{\text{lat}} : 9780318 \times (1 + 0.0053024 \times [\sin(\text{lat})]^2) - 0.0000059 \times [\sin^2(2\text{lat})]^2$$

$$\text{FC} : 3.072 \times H$$

$$\text{BC} : 0.0004191 \times 2500 \times H$$

$$\text{TC} : T \times 2500$$

$$\text{BA} : g_{\text{obs}} - g_{\text{lat}} \pm \text{FC} \pm \text{BC} + \text{TC}$$

$$\text{density} : 2500 \text{ kg/m}^3$$

STN	X-GRID	Y-GRID	LAT	g_lat	g_obs	H	FC	BC	BA	TC
			(deg)	(gu)	(gu)	(m)	(gu)	(gu)	(gu)	(gu)
			9781		9780					

H121	664399	772154	6.98	81.44	191.2	18.79	57.71	-19.68	229.20	0.015
H122	663751	770747	6.97	78.68	200.3	2.51	7.73	-2.63	205.38	0.009
H123	663220	768964	6.96	75.18	174.8	9.98	30.67	-10.46	194.99	0.009
H124	662776	767007	6.94	71.35	163.4	12.07	37.08	-12.65	187.87	0.018
H125	662590	765011	6.92	67.46	137.2	15.76	48.43	-16.52	169.13	0.012
H126	662728	763095	6.90	63.73	147.7	12.97	39.84	-13.59	173.92	0.012
H127	662806	761180	6.89	60.01	150.9	11.79	36.21	-12.35	174.74	0.009
H128	662835	759190	6.87	56.15	145.5	5.19	15.95	-5.44	56.03	0.008
H129	662826	757185	6.85	52.28	136.3	12.69	38.97	-13.29	162.02	0.002
H130	662178	755327	6.83	48.70	153.7	12.61	38.75	-13.22	179.26	0.004
H131	661442	753512	6.82	45.21	164.1	12.54	38.52	-13.14	189.52	0.011

H132	660968	751656	6.80	41.65	181.9	14.65	44.99	-15.35	211.57	0.013
H133	660928	749582	6.78	37.68	191.0	18.87	57.97	-19.77	229.24	0.013
H134	661650	747761	6.76	34.21	207.0	24.22	74.40	-25.37	256.06	0.014
H135	660775	746068	6.75	30.98	220.1	23.06	70.84	-24.16	266.83	0.004
H136	660583	744179	6.73	27.40	223.1	26.77	82.23	-28.04	277.30	0.001
H137	660186	742224	6.71	23.69	226.1	26.69	82.00	-27.97	280.12	0.002
H138	659781	740300	6.70	20.06	234.4	26.61	81.74	-27.88	288.26	0.022
H139	659277	738353	6.68	16.39	228.2	23.80	73.11	-24.93	276.34	0.018
H140	658943	751190	6.79	40.76	204.6	16.57	50.89	-17.36	238.18	0.005
H141	657068	750764	6.79	39.94	209.4	23.79	73.09	-24.93	257.59	0.016
H142	655278	749974	6.78	38.43	238.9	21.77	66.87	-22.81	282.93	0.004
H143	653490	749096	6.78	36.75	239.9	32.21	98.95	-33.75	305.08	0.001
H144	651751	748239	6.77	35.12	248.4	37.48	115.13	-39.27	324.30	0.002
H145	649813	748280	6.77	35.20	248.0	40.20	123.50	-42.12	329.35	0.002
H146	647788	748310	6.77	35.25	228.1	45.51	139.81	-47.68	320.23	0.02
H147	646211	749334	6.78	37.21	196.1	50.41	154.85	-52.81	298.16	0.038
H148	644178	749747	6.78	38.00	166.2	54.06	166.06	-56.64	275.64	0.096
H149	642259	749724	6.78	37.95	119.0	64.29	197.50	-67.36	249.10	0.458
H150	640403	749155	6.78	36.87	45.3	79.46	244.09	-83.25	206.15	0.87
H151	638837	748953	6.77	36.48	-44.2	104.77	321.87	-109.78	167.86	0.583
H152	637249	749803	6.78	38.10	-63.0	90.74	278.76	-95.07	120.71	0.341
H153	658691	736279	6.66	12.49	214.8	28.05	86.18	-29.39	271.61	0.026
H154	657986	734355	6.64	8.88	207.4	28.28	86.89	-29.63	264.62	0.012
H155	657537	732459	6.63	5.33	160.3	24.63	75.66	-25.80	210.13	0.01
H156	657246	730432	6.61	1.55	156.1	26.69	82.00	-27.97	210.17	0.004
H157	656734	728523	6.59	-2.00	139.4	26.25	80.65	-27.51	192.50	0.001
H158	656292	726555	6.57	-5.65	148.2	25.75	79.11	-26.98	200.32	0.065
H159	656607	724641	6.55	-9.19	142.8	25.31	77.77	-26.52	194.01	0.007
H160	656971	722662	6.54	-12.84	118.3	26.17	80.38	-27.42	171.27	0.006

H161	657277	720729	6.52	-16.40	86.1	24.45	75.12	-25.62	135.59	0.001
H162	655601	733255	6.63	6.82	251.5	22.64	69.56	-23.72	297.29	0.002
H163	653649	733499	6.63	7.28	178.6	25.31	77.75	-26.52	229.84	0.007
H164	651531	733688	6.64	7.63	145.9	27.49	84.44	-28.80	201.52	0.01
H165	649827	734629	6.65	9.39	155.9	27.11	83.28	-28.40	210.83	0.003
H166	648193	735686	6.65	11.37	162.0	23.99	73.71	-25.14	210.61	0.01
H167	646807	737080	6.67	13.99	222.4	23.56	72.36	-24.68	270.05	0.011
H168	645853	737588	6.67	14.95	199.2	34.46	105.88	-36.11	268.97	0.038
H169	646669	739514	6.69	18.57	221.5	38.91	119.54	-40.77	300.31	0.027
H170	646118	741292	6.71	21.93	231.9	48.69	149.57	-51.01	330.42	0.031
H171	643527	742777	6.72	24.74	169.8	52.72	161.95	-55.23	276.50	0.067
H172	641990	743889	6.73	26.85	126.4	57.93	177.97	-60.70	243.64	0.184
H173	640172	744448	6.73	27.91	64.3	64.52	198.20	-67.60	194.91	0.851
H174	638308	744482	6.73	27.97	-43.6	74.02	227.40	-77.56	106.25	0.269
H175	637966	746382	6.75	31.58	-73.9	77.63	238.48	-81.34	83.22	0.473
H176	638417	748034	6.77	34.73	-45.3	81.99	251.86	-85.90	120.69	0.027
H177	660999	766519	6.93	70.40	154.4	11.23	34.50	-11.77	177.13	0
H178	659175	766096	6.93	69.57	159.2	14.02	43.08	-14.69	187.58	0
H179	657377	765460	6.92	68.33	163.7	14.44	44.37	-15.13	192.92	0
H180	656734	766817	6.94	70.98	167.9	14.89	45.75	-15.60	198.07	0
H181	660753	758224	6.86	54.29	162.4	16.66	51.18	-17.45	196.12	0.079
H182	659176	759427	6.87	56.61	148.2	16.87	51.81	-17.67	182.37	0.024
H183	657343	759358	6.87	56.48	192.5	22.04	67.70	-23.09	237.13	0.058
H184	655437	759287	6.87	56.34	227.5	24.32	74.72	-25.48	276.78	0.03
H185	653441	759537	6.87	56.83	237.5	25.32	77.78	-26.53	288.79	0.017
H186	651812	759139	6.87	56.06	256.0	27.61	84.83	-28.93	311.91	0.006
H187	650555	757523	6.85	52.93	247.6	30.12	92.53	-31.56	308.62	0.069
H188	649921	755703	6.84	49.42	249.5	33.62	103.29	-35.23	317.58	0.05
H189	648475	754429	6.82	46.97	248.7	33.59	103.19	-35.19	316.73	0.018

H190	646842	753332	6.81	44.86	224.1	33.54	103.04	-35.14	292.02	0.028
H191	646987	752226	6.80	42.74	222.3	34.89	107.19	-36.56	292.91	0.12
H192	648697	751418	6.80	41.19	244.3	36.05	110.75	-37.77	317.29	0.016
H193	650156	750137	6.79	38.74	231.8	37.21	114.30	-38.99	307.14	0.006
H194	651646	748749	6.77	36.09	245.8	37.72	115.88	-39.52	322.18	0.001
H195	658192	770389	6.97	77.98	126.4	15.48	47.55	-16.22	157.74	0.003
H196	657154	768603	6.95	74.47	161.2	15.06	46.26	-15.78	191.66	0
H197	655759	767364	6.94	72.05	153.4	14.64	44.98	-15.34	183.00	0.003
H198	653998	766772	6.94	70.89	168.7	15.33	47.10	-16.06	199.76	0.003
H199	652175	766372	6.93	70.11	224.7	13.38	41.11	-14.02	251.75	0.003
H200	650662	765886	6.93	69.16	251.6	13.90	42.71	-14.57	279.74	0.001
H201	648762	765603	6.93	68.61	266.2	13.48	41.42	-14.13	293.49	0
H202	646954	765062	6.92	67.56	264.1	13.01	39.95	-13.63	290.46	0
H203	645062	764381	6.91	66.23	218.8	13.78	42.34	-14.44	246.67	0.002
H204	643419	763562	6.91	64.64	173.5	14.52	44.60	-15.21	202.85	0.008
H205	641786	762504	6.90	62.58	124.6	12.62	38.76	-13.22	150.11	0.089
H206	639277	761119	6.88	59.89	39.4	13.37	41.08	-14.01	66.49	0.251
H207	638846	763735	6.91	64.97	-14.2	11.36	34.89	-11.90	8.78	0.442
H208	639053	765451	6.92	68.32	59.2	9.36	28.75	-9.81	78.13	0.448
H209	636787	767935	6.95	73.17	-155.9	6.67	20.49	-6.99	-142.38	2.971
H210	638565	767174	6.94	71.68	60.2	7.39	22.69	-7.74	75.15	0.772
H211	640154	767776	6.94	72.86	115.1	9.65	29.65	-10.11	134.62	0.297
H212	641489	769013	6.96	75.28	179.8	9.23	28.37	-9.68	198.54	0.285
H213	643441	769560	6.96	76.35	219.3	8.88	27.27	-9.30	237.22	0.01
H214	645205	769870	6.96	76.96	258.5	9.14	28.09	-9.58	277.02	0.019
H215	646978	770618	6.97	78.43	284.5	6.94	21.31	-7.27	298.52	0.001
H216	656480	765187	6.92	67.80	157.8	10.26	31.51	-10.75	178.61	0.006
H217	656155	763656	6.91	64.82	168.5	-5.64	-17.33	5.91	157.10	0
H218	654345	762964	6.90	63.47	208.8	2.25	6.90	-2.35	213.31	0.031

H219	652645	762073	6.89	61.74	229.5	4.66	14.31	-4.88	238.97	0.002
H220	651882	760376	6.88	58.45	247.4	8.68	26.67	-9.09	264.94	0.012
H221	657676	757509	6.85	52.91	168.9	6.26	19.22	-6.56	181.53	0.13
H222	658692	755833	6.84	49.67	188.8	5.45	16.74	-5.71	199.81	0.101
H223	658194	754083	6.82	46.31	222.6	-0.77	-2.37	0.81	221.06	0.034
H224	658152	752068	6.80	42.44	218.3	7.05	21.66	-7.39	232.56	0.005
H225	653459	747090	6.76	32.93	248.5	25.73	79.05	-26.96	300.62	0
H226	654255	745805	6.75	30.48	213.6	32.98	101.31	-34.55	280.36	0.001
H227	652710	744934	6.74	28.83	251.8	30.98	95.18	-32.46	314.53	0.002
H228	651304	743477	6.73	26.06	278.8	41.45	127.34	-43.43	362.69	0.008
H229	649914	742401	6.72	24.03	267.1	46.74	143.58	-48.97	361.72	0
H230	649651	740527	6.70	20.48	259.9	49.49	152.02	-51.85	360.04	0.003
H231	648410	739035	6.68	17.67	255.8	54.83	168.44	-57.45	366.81	0.002
H232	659622	733522	6.64	7.32	228.7	26.61	81.76	-27.88	282.55	0.003
H233	661444	732878	6.63	6.12	224.6	33.91	104.17	-35.53	293.22	0.004
H234	663249	732270	6.62	4.98	211.1	31.98	98.24	-33.51	275.84	0.007
H235	663724	730567	6.61	1.80	207.8	42.50	130.56	-44.53	293.81	0.011
H236	664747	728980	6.59	-1.15	189.8	47.83	146.93	-50.11	286.65	0.006
H237	663435	727670	6.58	-3.58	168.8	50.63	155.54	-53.05	271.27	0.003
H238	663304	726203	6.57	-6.30	160.7	56.05	172.18	-58.73	274.11	0.002
H239	663729	724227	6.55	-9.96	140.9	61.03	187.47	-63.94	264.41	0.017
H240	665107	722997	6.54	-12.23	134.3	64.76	198.94	-67.85	265.35	0.112
H241	664491	721998	6.53	-14.07	120.7	75.08	230.65	-78.67	272.67	0.004
H242	661227	726069	6.57	-6.55	116.7	90.36	277.58	-94.67	299.60	0.008
H243	659391	726567	6.57	-5.63	112.8	115.77	355.64	-121.30	347.12	0.007
H244	658450	728427	6.59	-2.18	112.2	101.83	312.82	-106.69	318.29	0.005
H245	660643	762594	6.90	62.75	147.0	12.19	37.46	-12.78	171.73	0.002
H246	659880	761331	6.89	60.30	145.2	12.59	38.67	-13.19	170.69	0.023
H247	658625	762040	6.89	61.68	155.5	14.64	44.97	-15.34	185.12	0.029

H248	658255	763416	6.91	64.35	158.5	13.51	41.49	-14.15	185.80	0.029
H249	656630	762958	6.90	63.46	169.9	12.80	39.31	-13.41	195.79	0.007
H250	649897	760645	6.88	58.97	267.9	15.43	47.40	-16.17	299.10	0.013
H251	648023	760061	6.88	57.84	251.2	16.00	49.15	-16.76	283.62	0.019
H252	646952	758406	6.86	54.64	216.3	15.70	48.23	-16.45	248.12	0.01
H253	644485	757934	6.86	53.73	172.1	11.13	34.19	-11.66	194.67	0.025
H254	642977	756964	6.85	51.85	113.9	7.68	23.60	-8.05	129.49	0.099
H255	654709	757924	6.86	53.71	252.5	20.86	64.09	-21.86	294.76	0.056
H256	653769	756237	6.84	50.45	248.1	20.36	62.55	-21.33	289.29	0.084
H257	654363	754934	6.83	47.94	219.7	18.36	56.40	-19.23	256.83	0.197
H258	654063	753440	6.82	45.07	201.6	17.01	52.24	-17.82	236.03	0.027
H259	654069	751538	6.80	41.42	217.7	15.70	48.23	-16.45	249.52	0.013
H260	655130	750030	6.78	38.54	243.8	15.14	46.51	-15.86	274.46	0.005
H261	662868	750334	6.79	39.12	171.9	14.87	45.67	-15.58	202.02	0.02
H262	664554	750645	6.79	39.71	160.0	13.79	42.37	-14.45	187.90	0.005
H263	665800	751677	6.80	41.69	159.4	13.23	40.66	-13.87	186.14	0.009
H264	665280	753405	6.81	45.00	136.6	12.73	39.11	-13.34	162.39	0.006
H265	665601	755242	6.83	48.54	112.3	11.04	33.92	-11.57	134.68	0.011
H266	664212	756640	6.84	51.23	138.9	14.35	44.08	-15.03	167.93	0.011
H267	649743	732598	6.63	5.59	191.3	16.13	49.55	-16.90	223.96	0
H268	648748	731199	6.61	2.98	145.6	31.65	97.23	-33.16	209.70	0.002
H269	648363	729562	6.60	-0.07	115.3	43.45	133.47	-45.52	203.27	0.001
H270	649105	728458	6.59	-2.12	156.2	26.79	82.29	-28.07	210.42	0.011
H271	650854	728031	6.59	-2.91	133.5	35.40	108.75	-37.09	205.14	0.014
H272	652425	727941	6.58	-3.08	182.4	33.29	102.27	-34.88	249.80	0.001
H273	652053	726270	6.57	-6.18	215.4	22.07	67.80	-23.13	260.06	0.001
H274	653784	726562	6.57	-5.64	170.3	40.74	125.14	-42.68	252.78	0.001
H275	655857	726408	6.57	-5.92	163.5	20.83	63.99	-21.82	205.70	0.001
H276	657328	739158	6.69	17.90	198.2	29.77	91.46	-31.19	258.46	0.001

H277	655638	738575	6.68	16.80	214.9	50.24	154.33	-52.64	316.57	0.043
H278	654031	738030	6.68	15.78	151.0	58.81	180.65	-61.61	270.02	0
H279	652614	738657	6.68	16.96	200.8	34.44	105.80	-36.08	270.47	0.048
H280	651145	740022	6.69	19.53	205.2	54.09	166.17	-56.67	314.65	0.004
H281	649682	741043	6.70	21.46	269.6	33.85	104.00	-35.47	338.10	0.001
H282	647380	742285	6.71	23.81	242.2	42.23	129.73	-44.25	327.70	0.013
H283	648064	743937	6.73	26.94	242.0	44.11	135.50	-46.22	331.33	0.006
H284	649874	744584	6.74	28.16	261.7	35.70	109.67	-37.41	333.99	0.001
H285	651328	745667	6.74	30.22	282.6	30.53	93.78	-31.98	344.43	0.001
H286	653201	746168	6.75	31.17	246.4	27.58	84.73	-28.90	302.23	0
H287	654417	745921	6.75	30.70	218.8	27.67	85.01	-28.99	274.85	0.019
H288	655580	747222	6.76	33.18	235.6	25.23	77.51	-26.44	286.65	0.035
H289	657120	748147	6.77	34.94	239.1	18.50	56.82	-19.38	276.49	0.018
H290	658600	749200	6.78	36.95	225.0	17.69	54.34	-18.53	260.83	0.035
H291	659750	750400	6.79	39.25	201.1	16.82	51.67	-17.62	235.17	0
H292	661800	740450	6.70	20.34	160.3	28.57	87.77	-29.94	218.13	0.001
H293	663350	739750	6.69	19.02	185.2	32.35	99.37	-33.89	250.65	0.005
H294	664500	738800	6.68	17.23	166.6	48.78	149.86	-51.11	265.32	0.005
H295	665600	738150	6.68	16.00	135.6	62.16	190.97	-65.13	261.47	0.009
H296	664850	736700	6.66	13.28	142.8	47.45	145.78	-49.72	238.85	0.01
H297	663200	737000	6.67	13.84	129.8	47.70	146.53	-49.98	226.35	0.031
H298	661100	737100	6.67	14.03	148.2	32.11	98.63	-33.64	213.20	0.003
H299	665811	770505	6.97	78.20	233.1	7.79	23.93	-8.16	248.82	0.122
H300	667758	769998	6.96	77.21	261.7	8.69	26.69	-9.10	279.26	0.115
H301	669657	769273	6.96	75.79	201.2	19.99	61.42	-20.95	241.64	0.2
H302	676709	768922	6.96	75.10	192.3	15.22	46.76	-15.95	223.07	0.027
H303	671635	767219	6.94	71.77	184.2	19.72	60.57	-20.66	224.08	0.066
H304	670215	765518	6.92	68.45	143.6	39.89	122.56	-41.80	224.38	0.115
H305	669192	764754	6.92	66.96	132.3	50.51	155.15	-52.92	234.56	0.438

H306	667727	764459	6.91	66.38	185.3	39.99	122.84	-41.90	266.24	1.078
H307	666304	762814	6.90	63.18	182.7	30.51	93.73	-31.97	244.51	0.103
H308	664766	761981	6.89	61.56	160.6	18.31	56.26	-19.19	197.72	0.027
H309	664648	766515	6.93	70.39	180.4	48.65	149.47	-50.98	278.93	0.027
H310	667209	766138	6.93	69.66	195.7	44.53	136.80	-46.66	285.88	0.074
H311	663172	758241	6.86	54.32	138.9	5.87	18.04	-6.15	150.74	0.005
H312	665173	758263	6.86	54.36	131.2	21.97	67.50	-23.02	175.63	0.035
H313	667087	758034	6.86	53.92	139.9	47.45	145.76	-49.71	235.90	0.123
H314	668766	757737	6.85	53.35	130.1	56.32	173.02	-59.01	244.15	0.237
H315	670246	757053	6.85	52.03	163.2	53.30	163.75	-55.85	271.07	0.152
H316	669624	755788	6.84	49.59	117.6	44.16	135.65	-46.26	206.96	0.164
H317	667836	755932	6.84	49.86	138.0	28.02	86.08	-29.36	194.74	0.06
H318	665947	755489	6.83	49.01	148.6	15.01	46.13	-15.73	178.98	0.02
H319	667358	754825	6.83	47.73	146.2	13.56	41.67	-14.21	173.68	0.023
H320	668871	753728	6.82	45.62	108.3	29.66	91.12	-31.08	168.31	0.077
H321	670685	753204	6.81	44.62	167.7	28.93	88.87	-30.31	226.25	0.044
H322	671234	751629	6.80	41.60	183.5	39.43	121.13	-41.31	263.31	0.12
H323	669976	750788	6.79	39.99	187.8	30.08	92.42	-31.52	248.70	0.079
H324	667896	751164	6.79	40.71	138.1	24.08	73.97	-25.23	186.88	0.038
H325	666264	751708	6.80	41.75	166.3	14.03	43.10	-14.70	194.71	0.014
H326	664480	749464	6.78	37.46	170.8	21.71	66.70	-22.75	214.71	0.04
H327	666056	748379	6.77	35.39	167.0	40.42	124.18	-42.36	248.84	0.232
H328	668063	748039	6.77	34.74	208.1	40.39	124.07	-42.31	289.83	0.291
H329	669497	746751	6.75	32.28	157.0	70.04	215.16	-73.38	298.80	0.231
H330	665025	747086	6.76	32.92	197.7	41.51	127.53	-43.49	281.77	0.044
H331	664033	747074	6.76	32.90	260.1	25.29	77.68	-26.49	311.25	0.013
H332	662174	747202	6.76	33.14	224.6	19.19	58.95	-20.10	263.41	0.002
H333	662597	745041	6.74	29.03	231.3	29.82	91.62	-31.25	291.71	0.001
H334	664453	744674	6.74	28.33	254.8	45.83	140.78	-48.02	347.53	0.031

H335	658003	741215	6.70	21.78	205.5	69.46	213.37	-72.77	346.07	0.01
H336	657025	742947	6.72	25.06	216.0	72.09	221.47	-75.54	361.96	0.001
H337	655935	744427	6.73	27.87	209.2	75.19	230.98	-78.78	361.35	0.002
H338	624729	760090	6.88	57.90	7.8	32.04	98.41	-33.57	72.69	0.139
H339	623755	758422	6.86	54.67	27.9	26.02	79.95	-27.27	80.60	0.071
H340	622644	756796	6.85	51.53	43.0	16.92	51.98	-17.73	77.23	0.142
H341	621703	755058	6.83	48.18	62.1	11.11	34.13	-11.64	84.56	0.012
H342	621322	753150	6.81	44.51	66.3	13.40	41.16	-14.04	93.46	0.683
H343	621845	751897	6.80	42.11	80.7	8.01	24.60	-8.39	96.95	0.785
H344	623499	751257	6.80	40.89	76.6	8.44	25.94	-8.85	93.72	0.768
H345	624742	752257	6.80	42.80	55.8	7.91	24.31	-8.29	71.81	1.987
H346	625557	750625	6.79	39.68	43.6	10.80	33.19	-11.32	65.44	0.15
H347	626286	748999	6.78	36.57	9.9	23.07	70.87	-24.17	56.58	0.298
H348	627079	747115	6.76	32.98	-1.5	23.74	72.93	-24.88	46.60	0.573
H349	627959	745398	6.74	29.71	-24.8	34.33	105.45	-35.96	44.69	1.34
H350	628747	743647	6.73	26.39	-98.1	45.57	140.00	-47.75	-5.82	1.961
H351	629391	741800	6.71	22.89	-140.4	57.07	175.32	-59.80	-24.84	2.019
H352	630145	740455	6.70	20.35	-165.6	77.17	237.08	-80.86	-9.38	1.686
H353	619456	749500	6.78	37.53	109.3	1.82	5.60	-1.91	112.97	0.04
H354	618344	745851	6.75	30.57	125.3	0.09	0.28	-0.10	125.51	0.07
H355	618244	741887	6.71	23.05	135.8	-7.04	-21.61	7.37	121.54	0.019
H356	618815	737998	6.68	15.72	131.2	-11.02	-33.85	11.54	108.89	0.005
H357	619041	734284	6.64	8.75	151.8	-16.08	-49.39	16.85	119.21	0.002
H358	618048	730557	6.61	1.79	168.3	-18.09	-55.58	18.96	131.70	0.002
H359	617745	726750	6.57	-5.29	182.7	-16.56	-50.86	17.35	149.17	0.012
H360	617799	722907	6.54	-12.39	194.7	-15.09	-46.35	15.81	164.16	0.001
H361	618193	756628	6.84	51.21	70.0	3.32	10.21	-3.48	76.72	0.033
H362	614541	757928	6.86	53.71	99.2	-1.55	-4.75	1.62	96.10	0.089
H363	610601	758351	6.86	54.53	104.0	9.38	28.82	-9.83	122.96	0.032

H364	607094	759148	6.87	56.07	120.5	15.86	48.74	-16.62	152.63	0.04
H365	604320	760513	6.88	58.72	162.5	-2.27	-6.98	2.38	157.93	0.021
H366	601206	759825	6.87	57.38	172.0	7.92	24.33	-8.30	188.08	0.013
H367	600041	757198	6.85	52.31	190.7	5.37	16.51	-5.63	201.61	0.001
H368	596170	758336	6.86	54.50	212.5	7.07	21.73	-7.41	226.79	0.001
H369	592674	759918	6.87	57.56	247.3	1.04	3.19	-1.09	249.36	0.001
H370	613119	762018	6.89	61.63	33.3	9.29	28.54	-9.73	52.09	0.102
H371	613611	765345	6.92	68.11	16.6	13.63	41.88	-14.28	44.18	0.182
H372	614183	768985	6.96	75.22	-22.6	12.58	38.63	-13.18	2.83	0.437
H373	612955	771922	6.98	80.99	-61.4	31.04	95.37	-32.53	1.42	0.434
H374	613204	775623	7.02	88.28	-107.3	42.93	131.88	-44.98	-20.37	0.409
H375	613449	779382	7.05	95.73	-231.2	102.37	314.47	-107.26	-24.02	0.326
H376	609936	766014	6.93	69.41	74.5	9.26	28.44	-9.70	93.21	0.297
H377	607394	765857	6.93	69.11	112.0	5.28	16.23	-5.53	122.66	0.073
H378	604985	767333	6.94	71.99	108.1	14.17	43.54	-14.85	136.82	0.023
H379	602546	766899	6.94	71.14	148.4	8.19	25.17	-8.58	164.94	0.005
H380	601778	770487	6.97	78.17	172.1	0.74	2.26	-0.77	173.62	0.009
H381	600366	773248	6.99	83.60	201.6	-1.29	-3.96	1.35	199.00	0.003
H382	596612	773389	7.00	83.87	200.8	10.73	32.95	-11.24	222.55	0.004
H383	593916	772393	6.99	81.91	236.3	4.11	12.63	-4.31	244.63	0.005
H384	593246	768656	6.95	74.58	249.0	3.67	11.29	-3.85	256.44	0.004
H385	592097	764939	6.92	67.32	255.8	2.47	7.59	-2.59	260.81	0.007
H386	589499	762614	6.90	62.79	287.4	-2.07	-6.35	2.16	283.23	0.581
H387	603441	754235	6.82	46.60	197.7	-3.81	-11.70	3.99	189.97	0.003
H388	605795	751081	6.79	40.55	188.8	-7.54	-23.18	7.90	173.48	0.046
H389	609020	748981	6.77	36.53	187.2	-4.28	-13.13	4.48	178.51	0.001
H390	612511	747146	6.76	33.04	112.8	22.09	67.86	-23.15	157.56	0.057
H391	615668	744692	6.74	28.37	156.4	-1.44	-4.43	1.51	153.46	0.061
H392	604566	764403	6.91	66.27	115.2	16.39	50.37	-17.18	148.35	0.012

H393	598352	766570	6.93	70.50	185.1	7.27	22.34	-7.62	199.79	0.002
H394	595603	767060	6.94	71.46	233.4	-8.38	-25.73	8.78	216.46	0.003
H395	591609	767088	6.94	71.51	264.7	-7.76	-23.83	8.13	249.01	0.029
H396	589893	767957	6.95	73.21	261.3	4.96	15.23	-5.19	271.34	1.51
H397	586970	766868	6.94	71.08	280.5	0.49	1.51	-0.52	281.51	0.021
H398	586001	758181	6.86	54.20	283.6	-8.06	-24.75	8.44	267.33	0.034
H399	582777	756619	6.84	51.19	289.0	-7.92	-24.33	8.30	272.97	0.001
H400	580161	758101	6.86	54.05	288.2	-9.94	-30.52	10.41	268.09	0
H401	587647	754659	6.83	47.41	289.0	-4.79	-14.70	5.01	279.29	0
H402	589894	751638	6.80	41.62	287.4	-6.03	-18.54	6.32	275.15	0
H403	592160	749512	6.78	37.55	277.5	-6.52	-20.02	6.83	264.31	0
H404	587396	759034	6.87	55.85	289.4	-3.97	-12.20	4.16	281.32	0.014
H405	597432	754434	6.82	46.98	210.8	11.68	35.89	-12.24	234.50	0.001
H406	597323	751247	6.80	40.87	230.7	7.41	22.75	-7.76	245.65	0.001
H407	598793	747742	6.76	34.17	239.0	-1.14	-3.51	1.20	236.69	0.012
H408	599851	744420	6.73	27.85	232.3	5.25	16.11	-5.50	242.96	0.034
H409	601252	754212	6.82	46.55	213.9	6.27	19.25	-6.57	226.54	0.017
H410	614013	754254	6.82	46.64	128.0	4.38	13.45	-4.59	136.88	0.069
H411	611863	752678	6.81	43.61	136.2	7.78	23.89	-8.15	151.97	0.026
H412	608309	751834	6.80	41.99	163.0	9.60	29.49	-10.06	182.48	0.003
H413	605940	749457	6.78	37.44	183.3	12.13	37.26	-12.71	207.87	0.001
H414	603519	746659	6.75	32.11	191.0	13.36	41.03	-13.99	218.01	0
H415	613418	750431	6.79	39.30	133.1	16.95	52.08	-17.76	167.39	0.066
H416	609917	745225	6.74	29.38	178.7	15.99	49.13	-16.76	211.09	0.001
H417	606355	743972	6.73	27.00	173.8	12.21	37.51	-12.79	198.49	0
H418	603859	741951	6.71	23.18	207.6	9.67	29.72	-10.14	227.17	0
H419	609063	741262	6.71	21.87	194.4	5.29	16.26	-5.54	205.14	0.002
H420	610513	738555	6.68	16.77	193.0	1.99	6.12	-2.09	197.04	0.003
H421	609166	735405	6.65	10.85	204.1	-1.10	-3.39	1.16	201.89	0.01

H422	613328	734576	6.64	9.29	157.3	-12.79	-39.28	13.40	131.41	0.008
H423	616105	732462	6.63	5.34	132.1	-17.06	-52.40	17.87	97.58	0.007
H424	622979	737531	6.67	14.84	154.7	-18.94	-58.19	19.85	116.37	0.066
H425	624875	735159	6.65	10.39	149.5	-16.47	-50.61	17.26	116.17	1.65
H426	625068	732819	6.63	6.01	175.3	-16.06	-49.34	16.83	142.76	0.316
H427	624445	737072	6.67	13.98	145.8	-11.79	-36.21	12.35	121.96	0.378
H428	621226	739185	6.69	17.95	147.5	-8.86	-27.23	9.29	129.60	0.064
H429	621176	741177	6.70	21.71	119.4	-7.30	-22.43	7.65	104.64	1.103
H430	621071	743058	6.72	25.27	134.6	-5.74	-17.64	6.02	123.02	0.354
H431	620993	744964	6.74	28.89	136.1	-4.18	-12.85	4.38	127.65	0.083
H432	622121	746491	6.75	31.79	106.3	-2.08	-6.39	2.18	102.05	0.382
H433	622803	748263	6.77	35.16	105.0	-0.91	-2.80	0.95	103.19	0.333
H434	621217	748840	6.77	36.26	114.1	0.26	0.80	-0.27	114.62	0.047
H435	625097	756925	6.85	51.78	2.5	30.86	94.79	-32.33	64.94	0.079
H436	625047	755071	6.83	48.21	26.4	28.86	88.64	-30.23	84.79	0.09
H437	624718	753348	6.81	44.89	50.1	26.32	80.85	-27.58	103.33	0.106
H438	623300	755944	6.84	49.89	47.9	26.48	81.36	-27.75	101.55	0.037
H439	621353	760800	6.88	59.27	-7.7	26.20	80.50	-27.45	45.32	0.115
H440	619651	763781	6.91	65.06	-118.1	21.57	66.27	-22.60	-74.40	0.415
H441	619457	762135	6.89	61.86	-84.7	18.47	56.74	-19.35	-47.28	0.27
H442	615101	739930	6.69	19.36	110.6	13.50	41.46	-14.14	137.90	0.048
H443	612508	739682	6.69	18.89	151.7	11.05	33.94	-11.57	174.05	0.025
H444	588413	772118	6.98	81.37	276.0	1.57	4.83	-1.65	279.15	0.036
H445	588087	775341	7.01	87.72	216.9	2.08	6.38	-2.17	221.09	0.077
H446	588014	776879	7.03	90.77	264.1	0.12	0.36	-0.12	264.36	0.059
H447	587255	777996	7.04	92.98	271.7	1.44	4.41	-1.50	274.59	0.955
H448	586595	780903	7.06	98.75	298.7	1.74	5.35	-1.83	302.23	0.023
H449	619818	756343	6.84	50.66	66.1	9.51	29.23	-9.97	85.36	0.043
H450	616407	757223	6.85	52.35	90.6	7.67	23.58	-8.04	106.12	0.118

H451	612625	758215	6.86	54.27	106.9	4.55	13.98	-4.77	116.13	0.07
H452	608594	758476	6.86	54.77	109.4	1.50	4.62	-1.57	112.41	0.053
H453	605788	759846	6.87	57.42	147.5	-0.84	-2.59	0.88	145.80	0.012
H454	601830	764562	6.92	66.58	168.5	-6.61	-20.31	6.93	155.16	0
H455	600048	764141	6.91	65.76	182.6	-10.02	-30.77	10.50	162.33	0.004
H456	598956	763322	6.90	64.17	181.5	-12.86	-39.49	13.47	155.51	0
H457	597058	763181	6.90	63.89	214.6	-13.74	-42.21	14.39	186.77	0
H458	595262	763116	6.90	63.77	220.9	-16.29	-50.06	17.07	187.87	0
H459	593698	763094	6.90	63.73	237.3	-15.72	-48.30	16.47	205.50	0.002
H460	591932	762652	6.90	62.87	257.8	-18.28	-56.15	19.15	220.81	0.005
H461	590247	762461	6.90	62.50	286.8	-21.21	-65.14	22.22	243.90	0.015
H462	588780	767363	6.94	72.05	258.6	-23.98	-73.68	25.13	210.06	0.08
H463	590764	766494	6.93	70.35	272.6	-14.14	-43.44	14.82	243.94	0.024
H464	594282	767091	6.94	71.52	214.9	-11.66	-35.83	12.22	191.29	0.002
H465	597994	767395	6.94	72.11	186.2	-9.86	-30.29	10.33	166.29	0.005
H466	601081	767125	6.94	71.58	185.6	-7.73	-23.74	8.10	169.91	0.001
H467	603962	767107	6.94	71.55	146.9	-6.29	-19.33	6.59	134.21	0.032
H468	606751	766307	6.93	69.99	84.0	-4.89	-15.01	5.12	74.15	0.087
H469	609056	765751	6.93	68.90	88.5	-1.76	-5.39	1.84	84.96	0.207
H470	610475	767898	6.95	73.09	64.1	1.20	3.67	-1.25	66.53	0.335
H471	612464	765923	6.93	69.24	43.0	3.16	9.72	-3.31	49.37	0.148
H472	615481	764454	6.91	66.37	-46.2	4.92	15.13	-5.16	-36.25	0.492
H473	616414	743964	6.73	26.99	149.4	0.14	0.42	-0.14	149.67	0.077
H474	613421	746506	6.75	31.82	156.9	2.85	8.76	-2.99	162.66	0.031
H475	609903	748427	6.77	35.48	184.3	5.70	17.51	-5.97	195.84	0.002
H476	607602	750170	6.79	38.81	182.6	8.42	25.85	-8.82	199.61	0
H477	604481	752536	6.81	43.34	213.9	11.56	35.50	-12.11	237.34	0
H478	602332	755664	6.84	49.35	187.4	14.27	43.85	-14.96	216.31	0.002
H479	598884	757548	6.85	52.98	187.6	17.87	54.90	-18.72	223.75	0

H480	594258	759131	6.87	56.04	232.8	19.70	60.52	-20.64	272.64	0.001
H481	590733	760806	6.88	59.28	271.7	22.98	70.59	-24.08	318.19	0.007
H482	586927	771251	6.98	79.67	297.7	24.26	74.53	-25.42	346.79	0.113
H483	588361	773824	7.00	84.73	260.3	21.40	65.73	-22.42	303.66	0.041
H484	588468	775783	7.02	88.60	247.6	20.58	63.23	-21.56	289.29	0.039
H485	588522	777647	7.03	92.29	238.9	19.78	60.76	-20.72	278.91	0.023
H486	588780	779495	7.05	95.95	261.3	17.81	54.72	-18.66	297.33	0.06
H487	590260	779961	7.05	96.88	242.0	18.70	57.43	-19.59	279.83	0.09
H488	591915	780291	7.06	97.53	203.2	10.91	33.51	-11.43	225.28	0.072
H489	593443	779733	7.05	96.42	228.6	10.82	33.25	-11.34	250.50	0.075
H490	593812	777814	7.04	92.62	230.9	9.65	29.66	-10.12	250.40	0.021
H491	593881	775861	7.02	88.75	236.7	8.63	26.51	-9.04	254.19	0.026
H492	594108	774109	7.00	85.29	238.2	7.61	23.37	-7.97	253.59	0.008
H493	594995	773642	7.00	84.37	219.3	7.47	22.96	-7.83	234.41	0.017
H494	598320	773000	6.99	83.11	202.4	3.14	9.64	-3.29	208.73	0.02
H495	602159	773554	7.00	84.20	179.6	1.38	4.23	-1.44	182.37	0.015
H496	603948	773999	7.00	85.08	150.7	1.38	4.24	-1.45	153.50	0.024
H497	605790	774473	7.01	86.01	132.4	0.39	1.20	-0.41	133.21	0.18
H498	607744	774028	7.00	85.13	94.5	-0.09	-0.29	0.10	94.28	0.227
H499	608682	772689	6.99	82.50	40.7	-2.14	-6.56	2.24	36.34	0.331
H500	607218	772124	6.98	81.38	97.3	-2.68	-8.22	2.81	91.89	0.211
H501	606585	770769	6.97	78.72	41.5	-3.81	-11.72	4.00	33.82	0.161
H502	604980	769894	6.96	77.00	124.6	-4.89	-15.03	5.13	114.65	0.059
H503	602948	769458	6.96	76.15	150.8	-4.93	-15.15	5.17	140.86	0.021
H504	616902	740125	6.69	19.73	131.9	-4.92	-15.12	5.16	121.96	0.01
H505	614385	739468	6.69	18.49	97.7	-1.72	-5.28	1.80	94.21	0.027
H506	610805	739430	6.69	18.41	158.1	0.08	0.25	-0.09	158.31	0.008
H507	609309	742263	6.71	23.77	182.0	0.72	2.20	-0.75	183.47	0.002
H508	608248	744461	6.73	27.93	177.5	2.04	6.28	-2.14	181.67	0.001

H509	604577	743622	6.73	26.34	190.9	3.37	10.35	-3.53	197.69	0
H510	603747	740188	6.70	19.84	205.4	5.58	17.15	-5.85	216.73	0.001
H511	604525	747411	6.76	33.54	195.0	9.97	30.63	-10.45	215.13	0.006
H512	601938	744942	6.74	28.84	217.1	10.22	31.39	-10.71	237.80	0
H513	609726	752514	6.81	43.29	165.0	9.42	28.94	-9.87	184.11	0.007
H514	613776	752505	6.81	43.28	131.4	9.64	29.62	-10.10	150.87	0.122
H515	614816	755883	6.84	49.77	117.8	10.84	33.31	-11.36	139.76	0.124
H516	616605	755240	6.83	48.53	92.1	11.69	35.90	-12.24	115.72	0.111
H517	617246	753575	6.82	45.33	97.7	10.56	32.45	-11.07	119.07	0.078
H518	617660	751782	6.80	41.89	110.4	10.43	32.05	-10.93	131.52	0.086
H519	618965	750564	6.79	39.56	103.1	11.28	34.64	-11.82	125.90	0.036
H520	622045	758991	6.87	55.77	25.0	14.68	45.10	-15.38	54.67	0.038
H521	620785	762483	6.90	62.54	-44.6	19.03	58.47	-19.94	-6.06	0.252
H522	626772	757546	6.85	52.98	-36.2	23.95	73.57	-25.09	12.30	0.253
H523	628495	757797	6.85	53.46	-123.6	27.16	83.44	-28.46	-68.66	0.994
H524	635861	788381	7.13	113.69	304.4	16.21	49.80	-16.98	337.24	0.001
H525	633943	788791	7.13	114.51	288.9	15.21	46.73	-15.94	319.67	0.001
H526	631960	789242	7.14	115.42	278.9	14.87	45.69	-15.58	309.02	0.001
H527	630261	789951	7.15	116.84	253.8	14.44	44.35	-15.13	283.06	0.002
H528	628280	789622	7.14	116.18	206.4	14.59	44.82	-15.29	235.92	0.003
H529	626544	789918	7.15	116.78	187.1	14.75	45.30	-15.45	216.96	0.03
H530	624899	790814	7.15	118.58	138.0	13.39	41.14	-14.03	165.08	0.064
H531	622898	790885	7.15	118.72	67.4	13.49	41.43	-14.13	94.66	0.151
H532	622095	790831	7.15	118.62	11.5	13.15	40.39	-13.77	38.08	0.373
H533	625525	792200	7.17	121.37	186.0	12.77	39.24	-13.38	211.86	0.019
H534	627248	792797	7.17	122.58	238.5	11.36	34.91	-11.90	261.48	0.001
H535	628624	794018	7.18	125.05	282.9	10.88	33.42	-11.40	304.94	0
H536	630371	794871	7.19	126.77	315.9	9.49	29.16	-9.95	335.16	0.002
H537	632323	795183	7.19	127.40	322.2	9.20	28.27	-9.64	340.81	0.008

H538	649371	781074	7.07	99.09	267.1	13.17	40.46	-13.80	293.75	0.006
H539	647861	782104	7.07	101.14	378.6	13.93	42.78	-14.59	406.82	0.009
H540	646178	781697	7.07	100.33	332.9	15.18	46.65	-15.91	363.62	0.026
H541	645012	782027	7.07	100.98	360.4	17.58	53.99	-18.42	395.95	0.035
H542	643750	781205	7.07	99.35	295.0	19.11	58.71	-20.03	333.64	0.042
H543	642128	780498	7.06	97.94	285.5	20.37	62.58	-21.34	326.71	0.014
H544	640911	779701	7.05	96.36	258.9	20.98	64.45	-21.98	301.37	0.016

ภาคผนวก ข

ความหนาแน่นของหินตัวอย่างในพื้นที่ศึกษาวิจัย

รหัส	ตำแหน่ง	ความหนาแน่น kg/m ³	ชนิดของหิน
H00_1	623599E,751252N	2717	หินทินปูน
H00_2	---"	2694	---
H00_3	---"	2741	---
H00_4	---"	2726	---
H01_1	624309E,751726N	2824	หินทินปูน
H01_2	---"	2821	---
H01_3	---"	2827	---
H01_4	---"	2826	---
H01_5	---"	2817	---
H02_1	624818E,752300N	2736	หินทินปูน
H02_2	---"	2809	---
H02_3	---"	2798	---
H03_1	629392E,741836N	2728	หินทินปูน
H03_2	---"	2734	---
H03_3	---"	2704	---
H03_4	---"	2703	---
H03_5	---"	2697	---
H04_1	630155E,740339N	2595	หินแกรนิต
H04_2	---"	2558	---
H04_3	---"	2607	---
H05_1	629209E,742306N	2655	หินแกรนิต
H05_2	---"	2657	---

รหัส	ตำแหน่ง	ความหนาแน่น kg/m ³	ชนิดของหิน
H05_3	629209E,742306N	2652	หินแกรนิต
H05_4	---"---	2639	---"---
H05_5	---"---	2643	---"---
H05_6	---"---	2651	---"---
H06_1	629392E,741836N	2718	หุบหินปูน
H06_2	---"---	2732	---"---
H06_3	---"---	2730	---"---
H06_4	---"---	2714	---"---
H06_5	---"---	2721	---"---
H06_6	---"---	2733	---"---
H07_1	627957E,745785N	2591	หินแกรนิต
H07_2	---"---	2603	---"---
H07_3	---"---	2652	---"---
H07_4	---"---	2645	---"---
H08_1	621420E,748797N	2711	หุบหินปูน
H08_2	---"---	2729	---"---
H08_3	---"---	2672	---"---
H08_4	---"---	2729	---"---
H08_5	---"---	2666	---"---
H08_6	---"---	2727	---"---
H09_1	616630E,735310N	2513	หุบหินทราย
H09_2	---"---	2582	---"---
H09_3	---"---	2681	---"---
H09_4	---"---	2500	---"---
H09_5	---"---	2544	---"---
H10_1	612594E,747073N	2713	หุบหินดินดาน

รหัส	ตำแหน่ง	ความหนาแน่น kg/m ³	ชนิดของหิน
H10_2	612594E,747073N	2530	หินทินดินดาน
H10_3	---"---	2607	---"---
H10_4	---"---	2715	---"---
H10_5	---"---	2717	---"---
H11	589664E,762941N	2755	หินทินปูน
H12_1	597766E,767403N	2459	หินทินดินดาน
H12_2	---"---	2564	---"---
H12_3	---"---	2502	---"---
H13_1	614933E,769312N	2537	หินแกรนิต
H13_2	---"---	2573	---"---
H14_1	613843E,766580N	2573	หินทินดินดาน
H14_2	---"---	2581	---"---
H14_3	---"---	2582	---"---
H14_4	---"---	2568	---"---
H15_1	628944E,757872N	2657	หินแกรนิต
H15_2	---"---	2643	---"---
H15_3	---"---	2628	---"---
H15_4	---"---	2659	---"---
H15_5	---"---	2668	---"---
H16_1	624765E,761278N	2827	หินทินปูน
H16_2	---"---	2754	---"---
H16_3	---"---	2814	---"---
H16_4	---"---	2798	---"---
H17_1	627407E,773003N	2607	หินแกรนิต
H17_2	---"---	2605	---"---
H17_3	---"---	2601	---"---

รหัส	ตำแหน่ง	ความหนาแน่น kg/m ³	ชนิดของหิน
H17_4	627407E,773003N	2580	หินแกรนิต
H17_5	---"---	2588	---"---
H18_1	699700E,768100N	2698	หินแกรนิต
H18_2	---"---	2696	---"---
H18_3	---"---	2566	---"---
H18_4	---"---	2566	---"---
H18_5	---"---	2588	---"---
H18_6	---"---	2529	---"---
H18_7	---"---	2522	---"---
H19_1	636750E,768200N	2753	หินทรายปูน
H19_2	---"---	2782	---"---
H19_3	---"---	2647	---"---
H19_4	---"---	2688	---"---
H19_5	---"---	2764	---"---
H19_6	---"---	2652	---"---
H20_1	636700E,768200N	2629	หินแกรนิต
H20_2	---"---	2681	---"---
H20_3	---"---	2676	---"---
H20_4	---"---	2613	---"---
H20_5	---"---	2613	---"---
H1_1	606671E,766455N	2704	หินดินคาน
H1_2	---"---	2696	---"---
H1_3	---"---	2665	---"---
H1_4	---"---	2643	---"---
H1.5_1	589688E,767838N	2719	หินทรายปูน
H1.5_2	---"---	2717	---"---

รหัส	ตำแหน่ง	ความหนาแน่น kg/m ³	ชนิดของหิน
H1.6_1	615203E,764519N	2629	หินปูน
H1.6_2	---"---	2714	---"---
H1.6_3	---"---	2717	---"---
H1.6_4	---"---	2711	---"---
H2_1	606373E,767679N	2596	หินดินคาน
H2_2	---"---	2652	---"---
H001_1	643861E,742276N	2466	หินดินคาน
H001_2	---"---	2581	---"---
H001_3	---"---	2447	---"---
H001_4	---"---	2435	---"---
H001_5	---"---	2470	---"---
H001_6	---"---	2502	---"---
H001_7	---"---	2557	---"---
H002_1	639560E,744944N	2841	หินปูน
H002_2	---"---	2790	---"---
H002_3	---"---	2842	---"---
H002_4	---"---	2815	---"---
H002_5	---"---	2802	---"---
H002_6	---"---	2808	---"---
H002_7	---"---	2794	---"---
H002_8	---"---	2845	---"---
H003_1	641573E,744002N	2576	หินดินคาน
H003_2	---"---	2620	---"---
H003_3	---"---	2610	---"---
H003_4	---"---	2506	---"---
H003_5	---"---	2640	---"---

รหัส	ตำแหน่ง	ความหนาแน่น kg/m ³	ชนิดของหิน
H003_6	641573E,744002N	2552	หินดินดาน
H004_1	666446E,734717N	2580	หินทราย
H004_2	---"---	2595	---"---
H004_3	---"---	2552	---"---
H004_4	---"---	2556	---"---
H004_5	---"---	2609	---"---
H004_6	---"---	2586	---"---
H004_7	---"---	2552	---"---
H004_8	---"---	2568	---"---
H299_1	665811E,770505N	2548	หินดินดาน
H299_2	---"---	2446	---"---
H299_3	---"---	2513	---"---
H299_4	---"---	2509	---"---
H299_5	---"---	2469	---"---
H305_1	669192E,764754N	2672	หินดินดาน
H305_2	---"---	2821	---"---
H305_3	---"---	2696	---"---
H305_4	---"---	2729	---"---
H305_5	---"---	2850	---"---
H329_1	669497E,746751N	2544	หินทราย
H329_2	---"---	2453	---"---
H329_3	---"---	2626	---"---
H329_4	---"---	2529	---"---
H329_5	---"---	2616	---"---
H329_6	---"---	2532	---"---
H331_1	664033E,747074N	2608	หินทราย

รหัส	ตำแหน่ง	ความหนาแน่น kg/m ³	ชนิดของหิน
H331_2	664033E,747074N	2597	หินกรวด
H331_3	---"---	2501	---"---
H331_4	---"---	2511	---"---
H331_5	---"---	2543	---"---
X_1	642355E,749724N	2677	หินดินดาน
X_2	---"---	2657	---"---
G536_1	589125E,790906N	2681	หินปูน
G536_2	---"---	2686	---"---
G536_3	---"---	2712	---"---
G579_1	593770E,778287N	2727	หินปูน
G579_2	---"---	2719	---"---
G582.5_1	601316E,784446N	2686	หินปูน
G582.5_2	---"---	2813	---"---
G582.5_3	---"---	2698	---"---
G586_1	589764E,763379N	2705	หินปูน
G586_2	---"---	2706	---"---
G586_3	---"---	2725	---"---
GL17_1	630200E,780300N	2705	หินดินดาน
GL17_2	---"---	2711	---"---
GL17_3	---"---	2668	---"---
GL17_4	---"---	2649	---"---
GL17_5	---"---	2672	---"---
GL17_6	---"---	2689	---"---
GL17_7	---"---	2659	---"---
GL17_8	---"---	2601	---"---
GL17_9	---"---	2719	---"---

ภาคผนวก ก

พารามิเตอร์ที่ใช้สำหรับสร้างแบบจำลอง "โครงสร้างทางธรรฟีวิทยา" ในพื้นที่ศึกษาด้วยโปรแกรม GMM ในแนวภาคตัดขวาง D1_E1,D2_E2,D3_E3,
D4_E4,D5_E5 และ D6_E6 มีดังต่อไปนี้

12 ;Total number of bodies in model

41065.5 ;Magnitude of terrestrial field

-6.6 ;Inclination of terrestrial field

-.2 ;Declination of terrestrial field

2800.0 ;Surrounding density

.000001 ;Surrounding susceptibility

1 ;Internal body number

2620.0 ;density of body, 0=surrounding

.000001 ;suscept. of body, 0=surrounding

.0000 ;Remanent/induced magnetization

.0 ;Inclination of remanence, positive down

.0 ;Declination of remanence, pos. clockwise

21 ;Surrounding body, = 21 if none

9814.6 ;strike length

734775.8 ;N-coordinate of body reference point

8.4 ;strike angle from North anti-clockw.

25 ;Number of corners in body

573017.5 698.8 ;E-coord & depth of corner 1

614035.5 809.5 ; --- " --- 2 (with strike=0.0)

614666.5 730.7 ; --- " --- 3 -- " --

624435.0	767.5 ;	---	"	---	4	--	"	--
626252.0	682.3 ;	---	"	---	5	--	"	--
628410.0	682.3 ;	---	"	---	6	--	"	--
628490.5	486.2 ;	---	"	---	7	--	"	--
630632.0	553.0 ;	---	"	---	8	--	"	--
632506.0	85.0 ;	---	"	---	9	--	"	--
634654.0	60.1 ;	---	"	---	10	--	"	--
638629.5	674.9 ;	---	"	---	11	--	"	--
653444.5	587.4 ;	---	"	---	12	--	"	--
673743.5	1479.0 ;	---	"	---	13	--	"	--
673520.5	5602.5 ;	---	"	---	14	--	"	--
665044.0	4599.5 ;	---	"	---	15	--	"	--
651213.8	1701.8 ;	---	"	---	16	--	"	--
640742.7	2543.5 ;	---	"	---	17	--	"	--
633019.0	12400.7 ;	---	"	---	18	--	"	--
626544.8	12316.7 ;	---	"	---	19	--	"	--
626229.3	4513.9 ;	---	"	---	20	--	"	--
624099.5	4376.6 ;	---	"	---	21	--	"	--
616290.8	8060.6 ;	---	"	---	22	--	"	--
609980.6	4513.9 ;	---	"	---	23	--	"	--
595309.4	4041.0 ;	---	"	---	24	--	"	--
573014.5	2927.8 ;	---	"	---	25	--	"	--

2 ;Internal body number
 2620.0 ;density of body, 0=surrounding
 .015000 ;suscept. of body, 0=surrounding
 .0000 ;Remanent/induced magnetization
 .0 ;Inclination of remanence, positive down
 .0 ;Declination of remanence, pos. clockwise

1 ;Surrounding body, = 21 if none
 9721.3 ;strike length
 734817.9 ;N-coordinate of body reference point.
 8.4 ;strike angle from North anti-clockw.

23 ;Number of corners in body

573100.1 767.0 ;E-coord & depth of corner 1
 612916.6 809.5 ; --- " --- 2 (with strike=0.0)
 627815.9 866.3 ; --- " --- 3 --- " --
 630615.4 816.7 ; --- " --- 4 --- " --
 633170.9 769.4 ; --- " --- 5 --- " --
 635253.4 769.4 ; --- " --- 6 --- " --
 638613.4 809.5 ; --- " --- 7 --- " --
 656455.6 769.4 ; --- " --- 8 --- " --
 673769.3 1556.1 ; --- " --- 9 --- " --
 673635.4 3361.5 ; --- " --- 10 --- " --
 660653.1 2091.0 ; --- " --- 11 --- " --
 652488.9 1221.7 ; --- " --- 12 --- " --
 648151.9 1597.7 ; --- " --- 13 --- " --
 642946.0 1518.8 ; --- " --- 14 --- " --
 635986.5 2297.7 ; --- " --- 15 --- " --
 631265.1 1515.7 ; --- " --- 16 --- " --
 630039.1 1447.6 ; --- " --- 17 --- " --
 625065.3 1695.9 ; --- " --- 18 --- " --
 621866.0 1855.9 ; --- " --- 19 --- " --
 613603.6 1991.7 ; --- " --- 20 --- " --
 604021.5 2468.4 ; --- " --- 21 --- " --
 593532.8 3897.6 ; --- " --- 22 --- " --
 572827.6 5394.9 ; --- " --- 23 --- " --

3 ;Internal body number
 2620.0 ;density of body, 0=surrounding
 .000001 ;suscept. of body, 0=surrounding
 .0000 ;Remanent/induced magnetization
 .0 ;Inclination of remanence, positive down
 .0 ;Declination of remanence, pos. clockwise
 21 ;Surrounding body, = 21 if none
 9802.4 ;strike length
 745185.3 ;N-coordinate of body reference point
 8.4 ;strike angle from North anti-clockw.

33 ;Number of corners in body
 573912.5 597.8 ;E-coord & depth of corner 1
 613326.0 573.0 ; --- " --- 2 (with strike=0.0)
 614943.0 582.7 ; --- " --- 3 -- " --
 669380.3 475.9 ; --- " --- 4 -- " --
 616323.0 573.0 ; --- " --- 5 -- " --
 624942.8 518.4 ; --- " --- 6 -- " --
 626495.0 461.7 ; --- " --- 7 -- " --
 628085.3 404.9 ; --- " --- 8 -- " --
 629618.5 433.3 ; --- " --- 9 -- " --
 630981.5 348.2 ; --- " --- 10 -- " --
 633139.5 206.3 ; --- " --- 11 -- " --
 635013.8 263.0 ; --- " --- 12 -- " --
 637967.0 546.8 ; --- " --- 13 -- " --
 639330.0 376.5 ; --- " --- 14 -- " --
 643759.8 404.9 ; --- " --- 15 -- " --
 644876.8 494.2 ; --- " --- 16 -- " --

659342.3	587.4 ;	---	"	---	17	--	"	--
673395.5	1367.5 ;	---	"	---	18	--	"	--
672949.5	6494.1 ;	---	"	---	19	--	"	--
659981.5	5459.7 ;	---	"	---	20	--	"	--
655188.8	2072.4 ;	---	"	---	21	--	"	--
649513.0	2072.4 ;	---	"	---	22	--	"	--
646169.0	2851.9 ;	---	"	---	23	--	"	--
641090.3	3373.5 ;	---	"	---	24	--	"	--
635641.1	10267.5 ;	---	"	---	25	--	"	--
629330.9	10267.5 ;	---	"	---	26	--	"	--
627221.0	4153.7 ;	---	"	---	27	--	"	--
617445.5	4822.4 ;	---	"	---	28	--	"	--
607221.5	3986.5 ;	---	"	---	29	--	"	--
602054.0	4488.0 ;	---	"	---	30	--	"	--
599154.0	3596.4 ;	---	"	---	31	--	"	--
594439.5	3252.8 ;	---	"	---	32	--	"	--
573912.5	2752.9 ;	---	"	---	33	--	"	--

4 ;Internal body number
 2620.0 ;density of body, 0=surrounding
 .015000 ;suscept. of body, 0=surrounding
 .0000 ;Remanent/induced magnetization
 .0 ;Inclination of remanence, positive down
 .0 ;Declination of remanence, pos. clockwise
 3 ;Surrounding body, = 21 if none
 9788.6 ;strike length
 744832.3 ;N-coordinate of body reference point
 8.4 ;strike angle from North anti-clockw.
 29 ;Number of corners in body

574050.1	612.7 ;E-coord & depth of corner	1	
592073.6	587.4 ;	-- " --	2 (with strike=0.0)
603109.1	686.8 ;	-- " --	3 -- " --
615959.1	573.0 ;	-- " --	4 -- " --
622023.1	730.7 ;	-- " --	5 -- " --
624894.1	773.8 ;	-- " --	6 -- " --
629096.6	773.8 ;	-- " --	7 -- " --
633942.6	415.4 ;	-- " --	8 -- " --
638044.6	730.7 ;	-- " --	9 -- " --
651646.3	887.4 ;	-- " --	10 -- " --
668108.4	1221.7 ;	-- " --	11 -- " --
665833.1	1355.4 ;	-- " --	12 -- " --
660747.4	2157.9 ;	-- " --	13 -- " --
654724.6	1088.0 ;	-- " --	14 -- " --
651604.6	975.6 ;	-- " --	15 -- " --
649371.1	686.8 ;	-- " --	16 -- " --
641742.6	1045.9 ;	-- " --	17 -- " --
635420.4	1553.2 ;	-- " --	18 -- " --
634486.1	1991.7 ;	-- " --	19 -- " --
630394.9	753.6 ;	-- " --	20 -- " --
622181.1	809.5 ;	-- " --	21 -- " --
617278.6	1355.4 ;	-- " --	22 -- " --
609917.6	1288.6 ;	-- " --	23 -- " --
603760.9	2024.1 ;	-- " --	24 -- " --
597044.4	2622.3 ;	-- " --	25 -- " --
595329.1	2826.5 ;	-- " --	26 -- " --
587298.6	4565.1 ;	-- " --	27 -- " --
574182.6	4765.7 ;	-- " --	28 -- " --
574005.1	2927.8 ;	-- " --	29 -- " --

5 ;Internal body number
 2620.0 ;density of body, 0=surrounding
 .000001 ;suscept. of body, 0=surrounding
 .0000 ;Remanent/induced magnetization
 .0 ;Inclination of remanence, positive down
 .0 ;Declination of remanence, pos. clockwise
 21 ;Surrounding body, = 21 if none
 10004.5 ;strike length
 761150.1 ;N-coordinate of body reference point
 8.4 ;strike angle from North anti-clockw.

30 ;Number of corners in body
 610434.2 627.6 ;E-coord & depth of corner 1
 612340.7 501.1 ; --- " --- 2 (with strike=0.0)
 615159.2 336.6 ; --- " --- 3 --- " --
 616661.2 376.5 ; --- " --- 4 --- " --
 617683.4 336.6 ; --- " --- 5 --- " --
 620593.2 580.3 ; --- " --- 6 --- " --
 625254.2 419.4 ; --- " --- 7 --- " --
 628986.2 107.4 ; --- " --- 8 --- " --
 629259.2 133.5 ; --- " --- 9 --- " --
 632961.7 60.1 ; --- " --- 10 --- " --
 634081.7 73.4 ; --- " --- 11 --- " --
 635815.2 73.4 ; --- " --- 12 --- " --
 637895.7 477.5 ; --- " --- 13 --- " --
 650989.7 587.4 ; --- " --- 14 --- " --
 657012.7 587.4 ; --- " --- 15 --- " --
 673073.7 1479.0 ; --- " --- 16 --- " --

673296.7	4265.1 ;	---	"	---	17	--	"	--
662589.4	4265.1 ;	---	"	---	18	--	"	--
656789.7	4153.7 ;	---	"	---	19	--	"	--
649516.7	1597.7 ;	---	"	---	20	--	"	--
641819.9	1676.5 ;	---	"	---	21	--	"	--
638473.7	15258.7 ;	---	"	---	22	--	"	--
629459.2	15258.7 ;	---	"	---	23	--	"	--
627869.7	4012.8 ;	---	"	---	24	--	"	--
623999.2	4599.5 ;	---	"	---	25	--	"	--
617084.2	8611.5 ;	---	"	---	26	--	"	--
609920.2	4671.5 ;	---	"	---	27	--	"	--
593829.2	2701.1 ;	---	"	---	28	--	"	--
561969.7	2224.7 ;	---	"	---	29	--	"	--
561835.9	285.6 ;	---	"	---	30	--	"	--

6 ;Internal body number
 2620.0 ;density of body, 0=surrounding
 .015000 ;suscept. of body, 0=surrounding
 .0000 ;Remanent/induced magnetization
 .0 ;Inclination of remanence, positive down
 .0 ;Declination of remanence, pos. clockwise
 5 ;Surrounding body, = 21 if none
 9821.4 ;strike length
 759682.1 ;N-coordinate of body reference point
 8.4 ;strike angle from North anti-clockw.

27 ;Number of corners in body
 604396.9 570.9 ;E-coord & depth of corner 1

602944.9	698.8 ;	---	"	---	2 (with strike=0.0)
612759.9	810.3 ;	---	"	---	3
621358.9	979.8 ;	---	"	---	4
628378.9	587.4 ;	---	"	---	5
631542.2	131.2 ;	---	"	---	6
634834.7	171.3 ;	---	"	---	7
638302.2	1203.6 ;	---	"	---	8
643146.2	1089.8 ;	---	"	---	9
658276.2	950.2 ;	---	"	---	10
668901.2	1399.4 ;	---	"	---	11
664489.4	1755.3 ;	---	"	---	12
653919.9	1755.3 ;	---	"	---	13
650511.9	1031.9 ;	---	"	---	14
642795.9	1107.3 ;	---	"	---	15
636508.4	1373.1 ;	---	"	---	16
633253.9	1361.2 ;	---	"	---	17
629467.9	651.9 ;	---	"	---	18
624145.4	921.7 ;	---	"	---	19
618425.2	1440.0 ;	---	"	---	20
613864.9	1150.0 ;	---	"	---	21
605489.2	1282.4 ;	---	"	---	22
599059.4	2157.9 ;	---	"	---	23
583266.4	3629.0 ;	---	"	---	24
580857.4	5233.8 ;	---	"	---	25
562521.4	5434.4 ;	---	"	---	26
562253.9	352.4 ;	---	"	---	27

7 ;Internal body number

2620.0 ;density of body, 0=surrounding

.000001 ;suscept. of body, 0=surrounding
 .0000 ;Remanent/induced magnetization
 .0 ;Inclination of remanence, positive down
 .0 ;Declination of remanence, pos. clockwise
 21 ;Surrounding body, = 21 if none
 10023.9 ;strike length
 764638.4 ;N-coordinate of body reference point
 8.4 ;strike angle from North anti-clockw.
 23 ;Number of corners in body
 564677.4 515.4 ;E-coord & depth of corner 1
 610514.9 671.9 ; --- " --- 2 (with strike=0.0)
 611877.9 643.5 ; --- " --- 3 -- " --
 612843.4 671.9 ; --- " --- 4 -- " --
 613752.4 700.3 ; --- " --- 5 -- " --
 616818.9 558.4 ; --- " --- 6 -- " --
 618211.9 310.6 ; --- " --- 7 -- " --
 620112.9 444.9 ; --- " --- 8 -- " --
 626012.9 855.7 ; --- " --- 9 -- " --
 633004.4 246.3 ; --- " --- 10 -- " --
 635478.4 225.2 ; --- " --- 11 -- " --
 638633.4 698.1 ; --- " --- 12 -- " --
 673895.9 698.9 ; --- " --- 13 -- " --
 673897.4 4153.7 ; --- " --- 14 -- " --
 654044.4 7051.3 ; --- " --- 15 -- " --
 649518.4 1801.5 ; --- " --- 16 -- " --
 644895.9 1955.8 ; --- " --- 17 -- " --
 639515.9 6326.7 ; --- " --- 18 -- " --
 617587.9 8454.7 ; --- " --- 19 -- " --

604336.4	3568.1 ;	---	"	---	20	--	"	--
587929.9	2149.4 ;	---	"	---	21	--	"	--
577977.4	7942.9 ;	---	"	---	22	--	"	--
564677.4	7606.7 ;	---	"	---	23	--	"	--

8 ;Internal body number
 2620.0 ;density of body, 0=surrounding
 .015000 ;suscept. of body, 0=surrounding
 .0000 ;Remanent/induced magnetization
 .0 ;Inclination of remanence, positive down
 .0 ;Declination of remanence, pos. clockwise
 7 ;Surrounding body, = 21 if none
 10091.7 ;strike length
 764431.1 ;N-coordinate of body reference point
 8.4 ;strike angle from North anti-clockw.

32 ;Number of corners in body
 564884.2 475.9 ;E-coord & depth of corner 1
 602792.5 651.9 ; --- " --- 2 (with strike=0.0)
 613046.5 809.5 ; --- " --- 3 -- " --
 617049.5 810.3 ; --- " --- 4 -- " --
 619388.9 809.5 ; --- " --- 5 -- " --
 625781.0 1033.2 ; --- " --- 6 -- " --
 635164.4 257.8 ; --- " --- 7 -- " --
 638303.7 769.4 ; --- " --- 8 -- " --
 646972.2 921.7 ; --- " --- 9 -- " --
 653663.9 810.3 ; --- " --- 10 -- " --
 673798.5 769.4 ; --- " --- 11 -- " --
 673892.9 3890.6 ; --- " --- 12 -- " --

663765.3	1667.9 ;	---	"	--	13	--	"	--
660089.7	2937.5 ;	---	"	--	14	--	"	--
655199.2	2070.6 ;	---	"	--	15	--	"	--
651744.4	2519.2 ;	---	"	--	16	--	"	--
649835.6	1991.7 ;	---	"	--	17	--	"	--
644471.9	2149.4 ;	---	"	--	18	--	"	--
643052.1	1912.9 ;	---	"	--	19	--	"	--
640338.0	1912.9 ;	---	"	--	20	--	"	--
625749.0	2036.2 ;	---	"	--	21	--	"	--
618915.7	888.3 ;	---	"	--	22	--	"	--
618126.9	7114.8 ;	---	"	--	23	--	"	--
617180.1	5380.9 ;	---	"	--	24	--	"	--
614971.5	2779.9 ;	---	"	--	25	--	"	--
608819.4	1518.8 ;	---	"	--	26	--	"	--
601247.2	1755.3 ;	---	"	--	27	--	"	--
598880.9	2937.5 ;	---	"	--	28	--	"	--
586575.7	3883.3 ;	---	"	--	29	--	"	--
581527.9	4277.4 ;	---	"	--	30	--	"	--
576037.5	6828.4 ;	---	"	--	31	--	"	--
564884.2	7274.2 ;	---	"	--	32	--	"	--

9 ;Internal body number
 2620.0 ;density of body, 0=surrounding
 .000001 ;suscept. of body, 0=surrounding
 .0000 ;Remanent/induced magnetization
 .0 ;Inclination of remanence, positive down
 .0 ;Declination of remanence, pos. clockwise
 21 ;Surrounding body, = 21 if none
 9751.5 ;strike length

774453.4 ;N-coordinate of body reference point

8.4 ;strike angle from North anti-clockw.

28 ;Number of corners in body

562730.2 475.9 ;E-coord & depth of corner 1

583348.7 579.0 ; --- " --- 2 (with strike=0.0)

585446.7 523.2 ; --- " --- 3 --- " --

587486.3 533.0 ; --- " --- 4 --- " --

590609.8 485.7 ; --- " --- 5 --- " --

597046.3 580.3 ; --- " --- 6 --- " --

605044.7 651.9 ; --- " --- 7 --- " --

607750.2 433.0 ; --- " --- 8 --- " --

609535.7 342.6 ; --- " --- 9 --- " --

612127.7 296.5 ; --- " --- 10 --- " --

619165.7 253.0 ; --- " --- 11 --- " --

622288.7 253.0 ; --- " --- 12 --- " --

625095.2 580.3 ; --- " --- 13 --- " --

652888.8 475.9 ; --- " --- 14 --- " --

683226.2 1590.4 ; --- " --- 15 --- " --

682779.8 6382.6 ; --- " --- 16 --- " --

656896.8 11370.9 ; --- " --- 17 --- " --

647831.8 1834.1 ; --- " --- 18 --- " --

639228.2 3725.7 ; --- " --- 19 --- " --

628428.1 4829.1 ; --- " --- 20 --- " --

622552.3 11397.7 ; --- " --- 21 --- " --

615298.7 11449.7 ; --- " --- 22 --- " --

609328.2 6437.4 ; --- " --- 23 --- " --

596161.2 7114.8 ; --- " --- 24 --- " --

591113.1 1440.0 ; --- " --- 25 --- " --

584644.8 2228.2 ; --- " --- 26 -- " --
 578006.8 10729.0 ; --- " --- 27 -- " --
 562615.8 10840.5 ; --- " --- 28 -- " --

10 ;Internal body number
 2620.0 ;density of body, 0=surrounding
 .015000 ;suscept. of body, 0=surrounding
 .0000 ;Remanent/induced magnetization
 .0 ;Inclination of remanence, positive down
 .0 ;Declination of remanence, pos. clockwise
 9 ;Surrounding body, = 21 if none
 9768.6 ;strike length
 780389.2 ;N-coordinate of body reference point
 8.4 ;strike angle from North anti-clockw.
 32 ;Number of corners in body
 601387.6 651.9 ;E-coord & depth of corner 1
 605015.9 888.3 ; --- " --- 2 (with strike=0.0)
 609433.1 651.9 ; --- " --- 3 -- " --
 613722.8 299.0 ; --- " --- 4 -- " --
 615198.9 242.3 ; --- " --- 5 -- " --
 620631.3 1203.6 ; --- " --- 6 -- " --
 623961.3 879.4 ; --- " --- 7 -- " --
 627044.1 1071.9 ; --- " --- 8 -- " --
 628679.1 730.7 ; --- " --- 9 -- " --
 632920.6 590.6 ; --- " --- 10 -- " --
 636091.3 888.3 ; --- " --- 11 -- " --
 646781.1 652.8 ; --- " --- 12 -- " --
 648546.6 593.0 ; --- " --- 13 -- " --
 651088.9 477.5 ; --- " --- 14 -- " --

656058.4	593.0 ;	---	"	---	15	--	"	--
673011.8	1237.9 ;	---	"	---	16	--	"	--
662324.3	1727.8 ;	---	"	---	17	--	"	--
660167.1	1825.7 ;	---	"	---	18	--	"	--
655853.4	1531.8 ;	---	"	---	19	--	"	--
648263.8	1367.5 ;	---	"	---	20	--	"	--
640124.3	1355.4 ;	---	"	---	21	--	"	--
616847.4	1361.2 ;	---	"	---	22	--	"	--
605646.4	1361.2 ;	---	"	---	23	--	"	--
600911.9	1045.9 ;	---	"	---	24	--	"	--
596009.3	1547.1 ;	---	"	---	25	--	"	--
594305.9	1774.0 ;	---	"	---	26	--	"	--
591580.8	2057.7 ;	---	"	---	27	--	"	--
584427.3	2114.4 ;	---	"	---	28	--	"	--
579317.4	3135.5 ;	---	"	---	29	--	"	--
576932.4	3929.8 ;	---	"	---	30	--	"	--
565918.8	6142.3 ;	---	"	---	31	--	"	--
565955.1	810.3 ;	---	"	---	32	--	"	--

11 ;Internal body number
 2620.0 ;density of body, 0=surrounding
 .000001 ;suscept. of body, 0=surrounding
 .0000 ;Remanent/induced magnetization
 .0 ;Inclination of remanence, positive down
 .0 ;Declination of remanence, pos. clockwise
 21 ;Surrounding body, = 21 if none
 9725.0 ;strike length
 785113.9 ;N-coordinate of body reference point
 8.4 ;strike angle from North anti-clockw.

29 ;Number of corners in body

563353.8	742.8	;E-coord & depth of corner	1						
583401.3	874.9	;	---	"	---	2	(with strike=0.0)		
585425.8	585.9	;	---	"	---	3	--	"	--
587776.3	561.6	;	---	"	---	4	--	"	--
593223.8	304.2	;	---	"	---	5	--	"	--
596020.8	304.2	;	---	"	---	6	--	"	--
599750.8	232.0	;	---	"	---	7	--	"	--
601386.3	232.0	;	---	"	---	8	--	"	--
603602.8	451.3	;	---	"	---	9	--	"	--
605369.3	193.8	;	---	"	---	10	--	"	--
607283.8	377.7	;	---	"	---	11	--	"	--
609361.1	232.0	;	---	"	---	12	--	"	--
611098.6	414.5	;	---	"	---	13	--	"	--
613454.1	120.3	;	---	"	---	14	--	"	--
615601.1	304.2	;	---	"	---	15	--	"	--
615674.6	340.9	;	---	"	---	16	--	"	--
617220.6	193.8	;	---	"	---	17	--	"	--
619282.3	524.8	;	---	"	---	18	--	"	--
676838.3	640.6	;	---	"	---	19	--	"	--
677042.8	6055.0	;	---	"	---	20	--	"	--
663751.8	6974.5	;	---	"	---	21	--	"	--
648824.8	1968.7	;	---	"	---	22	--	"	--
636556.3	4420.5	;	---	"	---	23	--	"	--
630687.3	1662.2	;	---	"	---	24	--	"	--
628157.6	1681.3	;	---	"	---	25	--	"	--
620927.3	16131.0	;	---	"	---	26	--	"	--
606150.3	15964.5	;	---	"	---	27	--	"	--
581347.8	9630.6	;	---	"	---	28	--	"	--

563353.8 4624.8 ; --- " --- 29 -- " --

12 ;Internal body number
 2620.0 ;density of body, 0=surrounding
 .015000 ;suscept. of body, 0=surrounding
 .0000 ;Remanent/induced magnetization
 .0 ;Inclination of remanence, positive down
 .0 ;Declination of remanence, pos. clockwise
 11 ;Surrounding body, = 21 if none
 9792.6 ;strike length
 785681.5 ;N-coordinate of body reference point
 8.4 ;strike angle from North anti-clockw.

15 ;Number of corners in body
 566953.1 844.9 ;E-coord & depth of corner 1
 602457.1 669.8 ; --- " --- 2 (with strike=0.0)
 608119.1 597.5 ; --- " --- 3 -- " --
 622991.6 886.5 ; --- " --- 4 -- " --
 642803.1 814.3 ; --- " --- 5 -- " --
 658443.4 669.8 ; --- " --- 6 -- " --
 657720.1 1825.8 ; --- " --- 7 -- " --
 640656.6 1392.3 ; --- " --- 8 -- " --
 629955.6 1536.8 ; --- " --- 9 -- " --
 620266.6 1103.3 ; --- " --- 10 -- " --
 611445.6 2114.8 ; --- " --- 11 -- " --
 609275.9 1970.3 ; --- " --- 12 -- " --
 597852.4 814.3 ; --- " --- 13 -- " --
 583924.1 1968.7 ; --- " --- 14 -- " --
 580857.6 742.8 ; --- " --- 15 -- " --

พารามิเตอร์ที่ใช้สำหรับสร้างแบบจำลอง "โครงสร้างทางธรณีวิทยา" ในพื้นที่ศึกษาด้วยโปรแกรม GMM ในแนวภาคตัดขวาง BC มีดังต่อไปนี้

2	;Total number of bodies in model
41042.5	;Magnitude of terrestrial field
-5.1	;Inclination of terrestrial field
.2	;Declination of terrestrial field
2800.0	;Surrounding density
.000001	;Surrounding susceptibility
1	;Internal body number
2620.0	;density of body, 0=surrounding
.000001	;suscept. of body, 0=surrounding
.0000	;Remanent/induced magnetization
.0	;Inclination of remanence, positive down
.0	;Declination of remanence, pos. clockwise
21	;Surrounding body, = 21 if none
9989.7	;strike length
-14.4	;Y-coordinate of body reference point
.0	;strike angle from y-axis anti-clockwise
30	;Number of corners in body
-20931.9	320.5 ;X-coord & depth of corner 1
23662.6	583.5 ; --- " --- 2 (with strike=0.0)
32498.1	663.8 ; --- " --- 3 -- " --
37638.6	102.0 ; --- " --- 4 -- " --
41060.6	494.6 ; --- " --- 5 -- " --

43023.6	730.2 ;	---	"	---	6	--	"	--
48868.1	109.3 ;	---	"	---	7	--	"	--
52210.1	78.7 ;	---	"	---	8	--	"	--
57398.5	583.5 ;	---	"	---	9	--	"	--
60570.1	477.8 ;	---	"	---	10	--	"	--
63037.1	494.6 ;	---	"	---	11	--	"	--
74480.6	529.3 ;	---	"	---	12	--	"	--
76978.1	321.3 ;	---	"	---	13	--	"	--
79246.1	583.5 ;	---	"	---	14	--	"	--
97114.1	598.2 ;	---	"	---	15	--	"	--
97568.1	5024.3 ;	---	"	---	16	--	"	--
82780.6	4676.9 ;	---	"	---	17	--	"	--
74427.1	1386.2 ;	---	"	---	18	--	"	--
66073.1	1386.2 ;	---	"	---	19	--	"	--
59326.1	3151.9 ;	---	"	---	20	--	"	--
55760.0	15607.9 ;	---	"	---	21	--	"	--
50268.0	15607.9 ;	---	"	---	22	--	"	--
44868.1	7726.8 ;	---	"	---	23	--	"	--
41976.1	4596.6 ;	---	"	---	24	--	"	--
39566.6	13104.3 ;	---	"	---	25	--	"	--
33140.9	13425.4 ;	---	"	---	26	--	"	--
29445.6	6282.1 ;	---	"	---	27	--	"	--
11614.1	1948.0 ;	---	"	---	28	--	"	--
-4219.6	1788.9 ;	---	"	---	29	--	"	--
-18802.9	1448.4 ;	---	"	---	30	--	"	--

2 ;Internal body number

2620.0 ;density of body, 0=surrounding

.015000 ;suscept. of body, 0=surrounding

.0000 ;Remanent/induced magnetization
 .0 ;Inclination of remanence, positive down
 .0 ;Declination of remanence, pos. clockwise
 1 ;Surrounding body, = 21 if none
 10163.2 ;strike length
 -14.4 ;Y-coordinate of body reference point
 .0 ;strike angle from y-axis anti-clockwise

33 ;Number of corners in body
 -21006.5 371.2 ;X-coord & depth of corner 1
 24210.0 531.2 ; --- " --- 2 (with strike=0.0)
 32761.7 788.0 ; --- " --- 3 --- " --
 35736.9 383.4 ; --- " --- 4 --- " --
 37504.0 412.3 ; --- " --- 5 --- " --
 41298.0 503.4 ; --- " --- 6 --- " --
 46435.9 412.3 ; --- " --- 7 --- " --
 49211.9 181.2 ; --- " --- 8 --- " --
 52279.5 113.4 ; --- " --- 9 --- " --
 57832.0 639.1 ; --- " --- 10 --- " --
 60338.0 542.8 ; --- " --- 11 --- " --
 65109.5 583.5 ; --- " --- 12 --- " --
 70605.2 563.2 ; --- " --- 13 --- " --
 76194.0 583.5 ; --- " --- 14 --- " --
 79246.5 663.8 ; --- " --- 15 --- " --
 88595.8 631.3 ; --- " --- 16 --- " --
 87573.6 1619.6 ; --- " --- 17 --- " --
 76836.8 2028.3 ; --- " --- 18 --- " --
 72581.4 1733.0 ; --- " --- 19 --- " --
 65925.7 1448.4 ; --- " --- 20 --- " --

64416.4	1574.2 ;	---	"	---	21	--	"	--
58857.4	1737.5 ;	---	"	---	22	--	"	--
52089.0	1042.5 ;	---	"	---	23	--	"	--
48752.9	2265.5 ;	---	"	---	24	--	"	--
45123.2	1165.7 ;	---	"	---	25	--	"	--
39759.5	1279.2 ;	---	"	---	26	--	"	--
36130.6	2309.4 ;	---	"	---	27	--	"	--
26110.9	1683.7 ;	---	"	---	28	--	"	--
18405.0	1584.6 ;	---	"	---	29	--	"	--
10113.9	1960.0 ;	---	"	---	30	--	"	--
4063.8	2188.8 ;	---	"	---	31	--	"	--
-789.5	1846.5 ;	---	"	---	32	--	"	--
-9359.5	1496.4 ;	---	"	---	33	--	"	--

ภาคผนวก ๔

ต้นประสิทธิ์ g_n^m และ h_n^m ในหน่วย nT

(ที่มา : Parkinson, 1983)

n	m	g_n^m	h_n^m	n	m	g_n^m	h_n^m
1	0	-30001		6	1	57	-15
1	1	-1950	5634	6	2	47	98
				6	3	-194	75
2	0	-2038		6	4	6	-44
2	1	3035	-2136	6	5	17	2
2	2	1652	-179	6	6	-104	27
3	0	1293		7	0	65	
3	1	-2156	-38	7	1	-55	-71
3	2	1244	261	7	2	7	-24
3	3	851	-235	7	3	17	9
				7	4	-17	8
4	0	919		7	5	-1	12
4	1	777	189	7	6	16	-17
4	2	411	-265	7	7	9	-14
4	3	-428	69				
4	4	224	-289	8	0	13	
				8	1	8	12

n	m	g_n^m	h_n^m	n	m	g_n^m	h_n^m
	0	-216		8	2	-4	-21
5	1	354	74	8	3	-5	11
5	2	261	147	8	4	-12	-20
5	3	-66	-149	8	5	0	10
5	4	-173	-71	8	6	-1	7
5	5	-52	101	8	7	10	-13
				8	8	3	-13
6	0	51					

ภาคผนวก ๑

**การเตรียมสารความเข้มข้นมาตรฐาน
(ที่มา : เทิดทูน ทองเจิม, 2537)**

การเตรียมสารมาตรฐานเริ่มจากการหาข้อมูลของปริมาณนิวไกลด์กัมมันตรังสีในธรรมชาติของหินและดิน เพื่อจะได้เตรียมสารตัวอย่างที่ครอบคลุมความเข้มข้นได้อย่างเหมาะสม ปริมาณนิวไกลด์กัมมันตรังสีในธรรมชาติของหินและดินมีปริมาณเฉลี่ยดังนี้

K 2.3 percent

U 3.0 ppm

Th 11.4 ppm

สารตัวอย่างที่ครอบคลุมความเข้มข้นได้อย่างเหมาะสมคือ

โปแตสเซียม(K) 2%, 4% และ 6% ตามลำดับ

ยูรานีียม (U) 2, 4 และ 6 ppm ตามลำดับ

thoเรียม (Th) 5, 10 และ 15 ppm ตามลำดับ

ตัวอย่าง แสดงการคำนวณหาปริมาณความแรงรังสีของ K-40, U และ Th

กำหนดให้ปริมาณน้ำหนักรวมมีค่าเท่ากับ 100 กรัม และให้ความเข้มข้นของ K

เท่ากับ 2 % ความเข้มข้นของ U เท่ากับ 2 ppm และความเข้มข้น Th เท่ากับ 5 ppm

โดยค่า Natural Abundance ของ

$K-40 = 0.01167$ (K = 100%) $T_{1/2} = 1.28 \times 10^9$ ปี

$U^{238} = 99.275\%$ $T_{1/2} = 4.51 \times 10^9$ ปี

$U^{235} = 0.720\%$ $T_{1/2} = 7.1 \times 10^8$ ปี

$Th = 100\%$ $T_{1/2} = 4.51 \times 10^9$ ปี

Gamma-Ray Spectrometry Measurement Material (S)

Matrix	Reference	Activity or Concentration	Confidence Interval	Standard code
	Analyte			
Potassium Sulfate	K	448 mg/g	445-451	RG K-1
Th-Ore,Diluted with Silica	K Th U	0.2 mg/g 800 μ g/g 6.3 μ g/g	0.1-0.3 784-816 5.9-6.7	RGTh-1
U-Ore,Diluted with Silica	U	400 μ g/g	398-402	RG U-1

จากตารางแสดงให้เห็นว่า

$$\text{RGTh-1 } 1 \text{ g มี Th} = 800 \text{ } \mu\text{g} \quad \text{U} = 6.3 \text{ } \mu\text{g} \quad \text{K} = 0.2 \text{ mg}$$

$$\text{RGU-1 } 1 \text{ g มี Th} = 0 \text{ g} \quad \text{U} = 400 \text{ } \mu\text{g} \quad \text{K} = 0 \text{ g}$$

$$\text{RGK-1 } 1 \text{ g มี Th} = 0 \text{ g} \quad \text{U} = 0 \text{ g} \quad \text{K} = 448 \text{ mg}$$

$$\text{น้ำหนักมวลของ Th} = 232.0381 \text{ g/mol}$$

$$\text{U} = 238.0289 \text{ g/mol}$$

$$\text{K} = 39.102 \text{ g/mol}$$

วิธีคำนวณ

เริ่มเตรียมสารมาตรฐานที่มี Th เพิ่มขึ้น 5 ppm โดยนำน้ำหนักของ Th ในสาร

$$\text{มาตรฐานหั่นหนด } 100 \text{ g} = \frac{5}{10^6} \times 10 \text{ g}$$

$$\text{จะได้น้ำหนักของ Th} = 5 \times 10^{-4} \text{ g}$$

$$\text{ในสารมาตรฐานจะมีจำนวนอะตอมของ Th} = \frac{6.02252 \times 10^{23} \times 5 \times 10^{-4}}{2320381} \text{ อะตอม}$$

$$= 1.2977 \times 10^{18} \text{ อะตอม}$$

$$\text{หาก } \lambda \text{ จากสมการ } T_{1/2} = \frac{0.693}{\lambda}$$

$$\text{จะได้ } \lambda = \frac{0.693}{(4.51 \times 10^9)(60 \times 24 \times 365)} \text{ วินาที}^{-1}$$

$$= 4.87248 \times 10^{-18} \text{ วินาที}^{-1}$$

$$\text{จากสมการความแรงรังสี } A = \lambda N$$

โดยค่า $N = \text{จำนวนอะตอมของธาตุกัมมันตรังสี}$

$\lambda = \text{ค่าคงที่ของการถ่ายตัว}$

แทนค่าต่างๆ ในสมการความแรงรังสี

$$\text{จะได้ } A = \lambda N \quad \text{Bq}$$

$$= 1.2977 \times 10^{18} \times 4.87248 \times 10^{-18} \quad \text{Bq}$$

$$= 6.323 \text{ Bq}/100 \text{ g}$$

เพิ่บความแรงรังสีในอัตราส่วนต่อ 1 กิโลกรัม จะได้ความแรงรังสีของสารมาครูดาน Th ความเข้มข้น 5 ppm ในสารทั้งหมด 100 g มีค่า = 63.23 Bq/Kg

สำหรับ U และ K-40 ก็ใช้วิธีคำนวณเดียวกันได้ค่าความแรงรังสีดังตารางต่อไปนี้
ตารางแสดงค่าความแรงรังสีที่คำนวณได้ของสารกัมมันตรังสีความเข้มข้นต่างๆ

ชนิดของสาร และความเข้ม ^{ชั้น}	มวลของธาตุ กัมมันตรังสี (ใน 100g)	จำนวนอะตอม ของธาตุ กัมมันตรังสี	ค่าคงที่ของการ ถ่ายตัว	ค่าความแรง รังสี (Bq/Kg)
Th 5 ppm	5×10^{-4}	1.29770×10^{18}	4.87248×10^{-18}	63.2302
Th 10 ppm	1×10^{-3}	1.764932×10^{18}	4.87248×10^{-18}	126.4646
Th 15 ppm	1.5×10^{-3}	2.647398×10^{18}	4.87248×10^{-18}	189.6969
U 2 ppm	2×10^{-4}	5.190975×10^{17}	1.58093×10^{-18}	8.20657
U 4 ppm	4×10^{-4}	1.038195×10^{18}	1.58093×10^{-18}	16.41314
U 6 ppm	6×10^{-4}	1.55729×10^{18}	1.58093×10^{-18}	24.61971
K 2 percent	2.334×10^{-4}	3.594845×10^{18}	1.71679×10^{-17}	617.15940
K 4 percent	4.668×10^{-4}	7.189690×10^{18}	1.71679×10^{-17}	1234.31879
K 6 percent	7.002×10^{-4}	1.078453×10^{19}	1.71679×10^{-17}	1851.47733

ตัวอย่าง แสดงการคำนวณหาปริมาณของ RGK-1, RGU-1 ,RGTh-1 และ Silica Sand ที่จะต้องนำมาใช้ลดความเข้มข้นให้ได้ตามต้องการ

กำหนดให้ปริมาณน้ำหนักรวมมีค่าเท่ากับ 100 กรัม และให้ความเข้มข้นของ K เท่ากับ 2 % ความเข้มข้นของ U เท่ากับ 2 ppm และความเข้มข้นของ Th เท่ากับ 5 ppm

โดยค่า Natural Abundance ของ

$$\text{K-40} = 0.01167 \text{ (K = 100\%)} \quad T_{1/2} = 1.28 \times 10^9 \text{ ปี}$$

$$\text{U}^{238} = 99.275 \% \quad T_{1/2} = 4.51 \times 10^9 \text{ ปี}$$

$$\text{U}^{235} = 0.720 \% \quad T_{1/2} = 7.1 \times 10^8 \text{ ปี}$$

$$\text{Th} = 100 \% \quad T_{1/2} = 4.51 \times 10^9 \text{ ปี}$$

วิธีคำนวณ

เริ่มเตรียมสารมาตรฐานที่มี Th เข้มข้น 5 ppm โดยนำน้ำหนักของ Th ในสารมาตรฐานทั้งหมด $100 \text{ g} = \frac{5}{10^6} \times 10^6 \text{ g}$

$$\text{จะได้น้ำหนักของ Th} = 5 \times 10^{-4} \text{ g}$$

จากตารางค่า Gamma-Ray Spectrometry Measurement Meterial พบว่า

Th 800 mg ได้มาจากการ RGTh-1 1 g

$$\text{Th } 5 \times 10^{-4} \text{ g ได้มาจากการ RGTh-1} = \frac{1 \times 5 \times 10^{-4}}{800 \times 10^{-6}} \text{ g} \\ = 0.625 \text{ g}$$

แต่เนื่องจากใน RGTh-1 มี U และ K ผสมอยู่ด้วย

$$\text{จาก RGTh-1 } 0.625 \text{ g มี} \quad U = 0.625 \times 6.3 \times 10^{-6} \text{ g} \\ = 3.9375 \times 10^{-6} \text{ g}$$

$$\text{และมี} \quad K = 0.625 \times 0.2 \times 10^{-3} \text{ g} \\ = 1.25 \times 10^{-4} \text{ g}$$

วิธีคำนวณหาน้ำหนักของ RGU-1

เริ่มเตรียมสารมาตรฐานที่ U เข้มข้น 2 ppm โดยนำน้ำหนักของ U ในสารมาตรฐาน

$$\text{ทั้งหมด} \quad 100 \text{ g} = \frac{2}{10^6} \times 100 \text{ g}$$

$$\text{จะได้น้ำหนักของ U} = 2 \times 10^{-4} \text{ g}$$

แต่เนื้องจากใน RGTh-1 มี U = 3.9375×10^{-6} g

$$\begin{aligned} \text{ต้องการ U อีก} &= 2 \times 10^{-4} - 3.9375 \times 10^{-6} \text{ g} \\ &= 1.960625 \times 10^{-4} \text{ g} \end{aligned}$$

แต่เนื้องจากใน RGU-1 มี U 400 mg

$$\begin{aligned} \text{นั่นคือ U } 400 \times 10^{-6} \text{ g ได้มาจาก RGU-1} &= 1 \text{ g} \\ \text{U } 1.960625 \times 10^{-4} \text{ g ได้มาจาก RGU-1} &= \frac{1 \times 1.960625 \times 10^{-4}}{400 \times 10^{-6}} \text{ g} \\ &= 0.49015625 \text{ g} \end{aligned}$$

วิธีคำนวณหน้าหนักของ RGK-1

เริ่มเตรียมสารมาตรฐานที่มี K เพิ่มขึ้น 2 percent โดยนำหนักของ K ในสารมาตรฐานที่มี

$$\text{ฐานหง่าน} 100 \text{ g} = \frac{2}{10^2} \times 10 \text{ g}$$

จะได้น้ำหนักของ K = 2 g

$$\begin{aligned} \text{แต่เนื้องจากใน RGTh-1 มี K} &= 1.25 \times 10^{-4} \text{ g} \\ \text{ต้องการ K อีก} &= 2 - 1.25 \times 10^{-4} \text{ g} \\ &= 1.999875 \text{ g} \end{aligned}$$

เนื้องจากใน RGK-1 มี K 488 mg

$$\begin{aligned} \text{นั่นคือ K } 448 \text{ mg ได้มาจาก RGK-1} &= 1 \text{ g} \\ \text{K } 1.999875 \text{ g ได้มาจาก RGK-1} &= \frac{1 \times 1.999875}{448 \times 10^{-3}} \text{ g} \\ &= 4.464007 \text{ g} \end{aligned}$$

สรุปปริมาณสารต่างๆ

$$\text{RGTh-1} = 0.625 \text{ g}$$

$$\text{RGU-1} = 0.49015625 \text{ g}$$

$$\text{RGK-1} = 4.464007 \text{ g}$$

$$\text{ต้องใส่ Silica Sand} = 100 - (0.625 + 0.490156 + 4.464007)$$

$$= 94.420837 \text{ g}$$

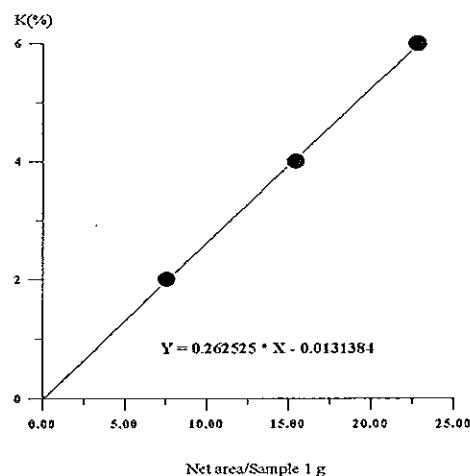
สำหรับค่าความเข้มข้นอื่นๆที่ใช้วิธีเดียวกัน ได้ค่าดังตารางต่อไปนี้

น้ำหนักกรัม (g)	สาร	ความเข้มข้น	มวล(g)
100	Thorium(Th)	5 ppm	0.625
	Uranium(U)	2 ppm	0.49015625
	Potassium(K)	2 percent	4.464007
	Silica Sand	-	94.420837
100	Thorium(Th)	10 ppm	1.25
	Uranium(U)	4 ppm	0.9803125
	Potassium(K)	4 percent	8.928133
	Silica Sand	-	88.841674
100	Thorium(Th)	15 ppm	1.875
	Uranium(U)	6 ppm	1.4704687
	Potassium(K)	6 percent	13.392020
	Silica Sand	-	83.262511

ตารางแสดงพื้นที่สเปกตรัมรังสีแกมมาต่อน้ำหนัก 1 กรัม และปริมาณความเข้มข้นของโพแทสเซียม(%) ในสารมาตรฐาน

Sample	Weight	Net area/Sample 1 g	%
Std1	100	7.75±0.28	2
Std2	100	15.86±0.40	4
Std3	100	23.27±0.48	6

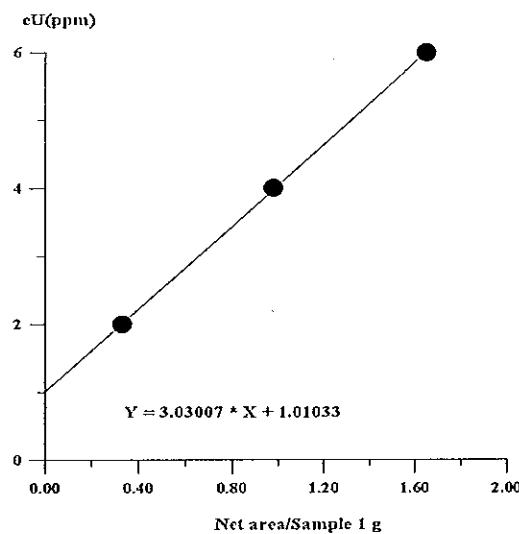
ตารางแสดงพื้นที่สเปกตรัมรังสีแกมนตาต่อน้ำหนัก 1 กรัม และปริมาณความเข้มข้นของโพแทสเซียม(%) ในสารมาตรฐาน



ตารางแสดงพื้นที่สเปกตรัมรังสีแกมนตาต่อน้ำหนัก 1 กรัม และปริมาณความเข้มข้นของยูเรเนียมสมมูล(ppm) ในสารมาตรฐาน

Sample	Weight	Net area/Sample 1 g	ppm
Std1	100	0.33±0.06	2
Std2	100	1.09±0.10	4
Std3	100	1.71±0.13	6

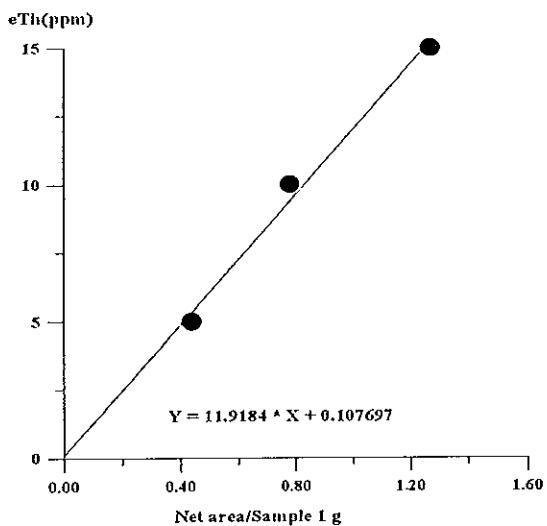
ตารางแสดงพื้นที่สเปกตรัมรังสีแกมมาต่อหน่วยน้ำหนัก 1 กรัม และปริมาณความเข้มข้นของยูเรเนียมสมมูล(ppm) ในสารมาตรฐาน



ตารางแสดงพื้นที่สเปกตรัมรังสีแกมมาต่อหน่วยน้ำหนัก 1 กรัม และปริมาณความเข้มข้นของทอยเรียมสมมูล (ppm) ในสารมาตรฐาน

Sample	Weight	Net area /Sample 1 g	ppm
Std1	100	0.45 ± 0.07	5
Std2	100	0.79 ± 0.09	10
Std3	100	2.03 ± 0.14	15

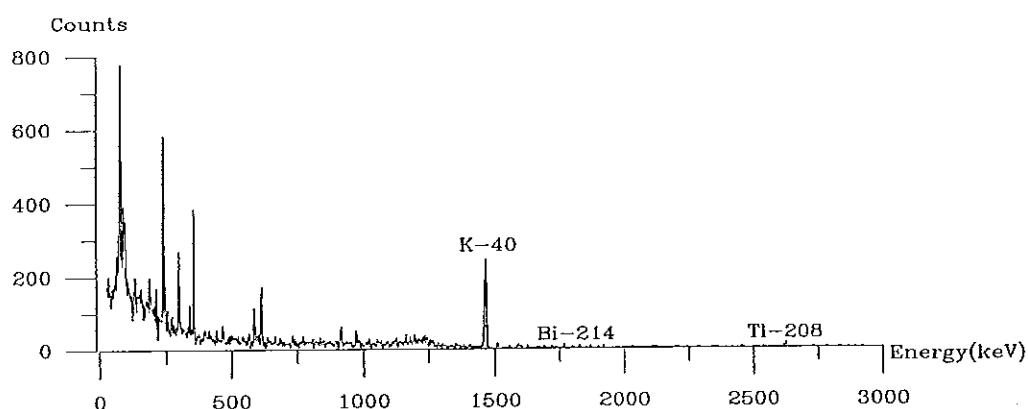
กราฟแสดงพื้นที่สเปกตรัมรังสีแกมมาต่อน้ำหนัก 1 กรัม และปริมาณความเข้มข้นของ thorium ppm ในสารมาตรฐาน



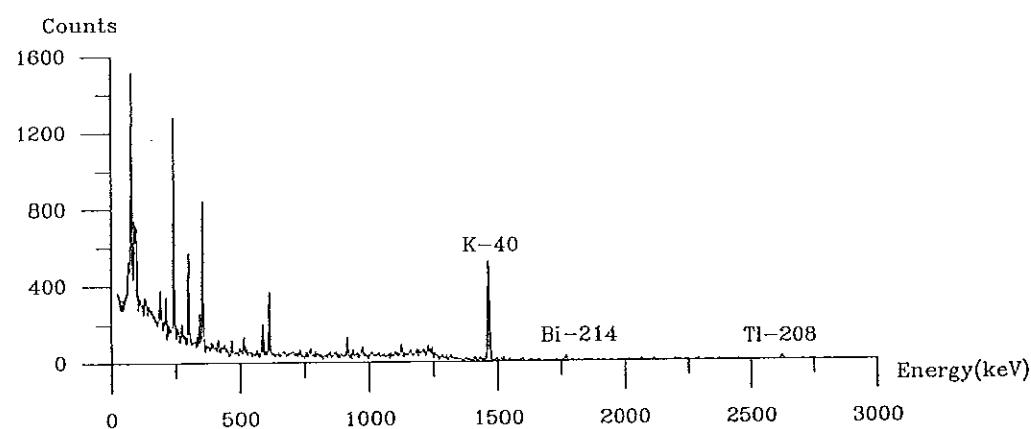
ภาคผนวก ๙

สเปกตรัมรังสีแกมน้ำของสารมาตรฐานและทินเต้ωบάง

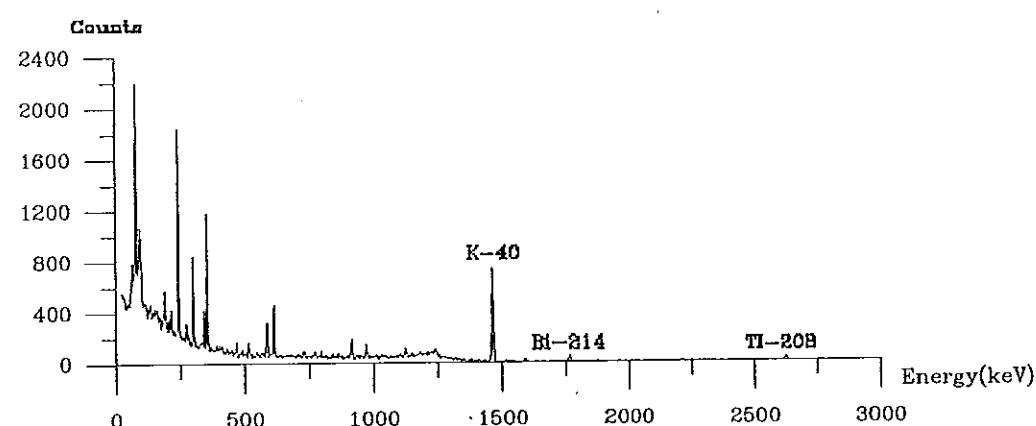
ภาพประกอบ R_1 สเปกตรัมรังสีแกมมาของสารมาตรฐานตัวที่ 1



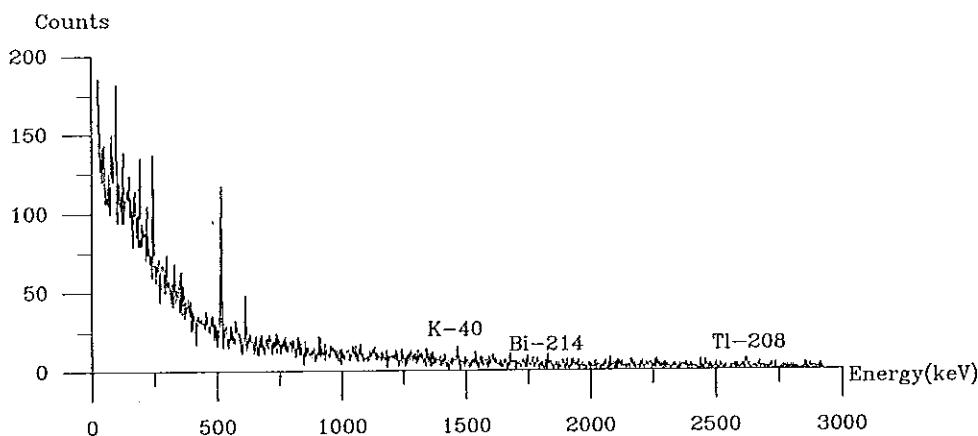
ภาพประกอบ R_2 สเปกตรัมรังสีแกมมาของสารมาตรฐานตัวที่ 2



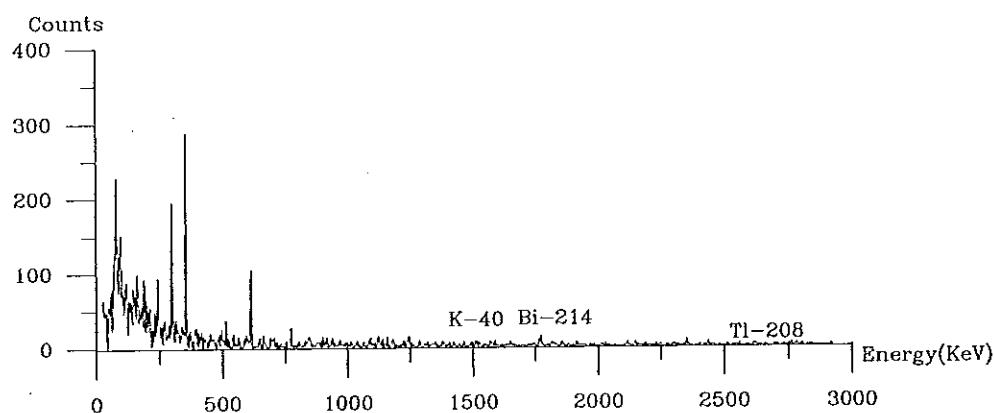
ภาพประกอบ R_3 สเปกตรัมรังสีแกมมาของสารมาตรฐานตัวที่ 3



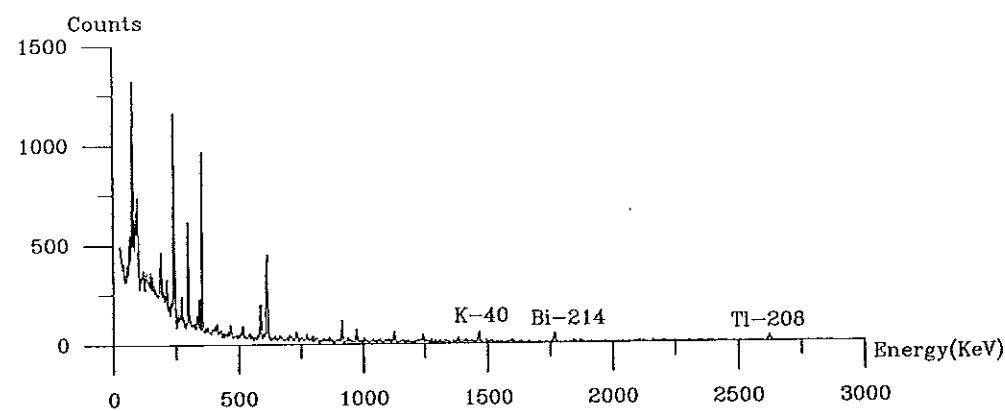
ภาพประกอบ R_4 スペクトรัมรังสีแกมน้ำของรังสีพิ่นหลัง



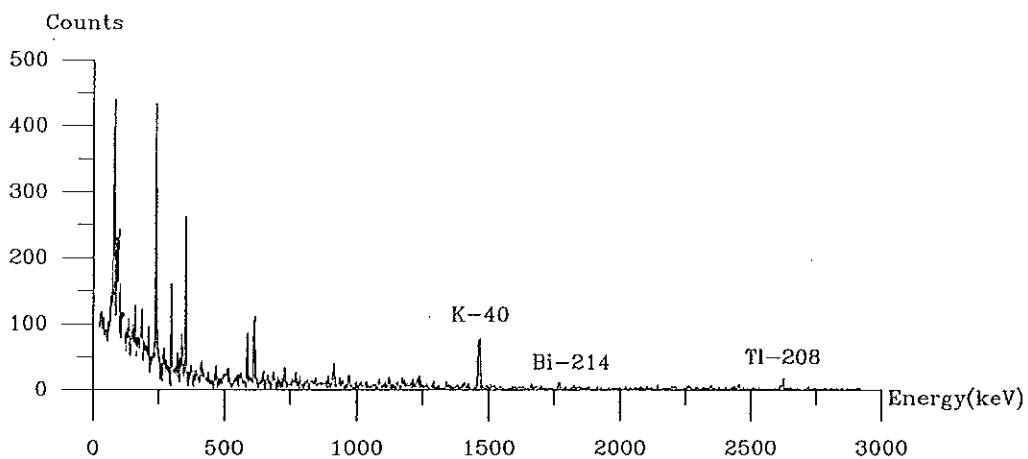
ภาพประกอบ R_5 スペクトรัมรังสีแกมน้ำของสารตัวอย่าง(H002)



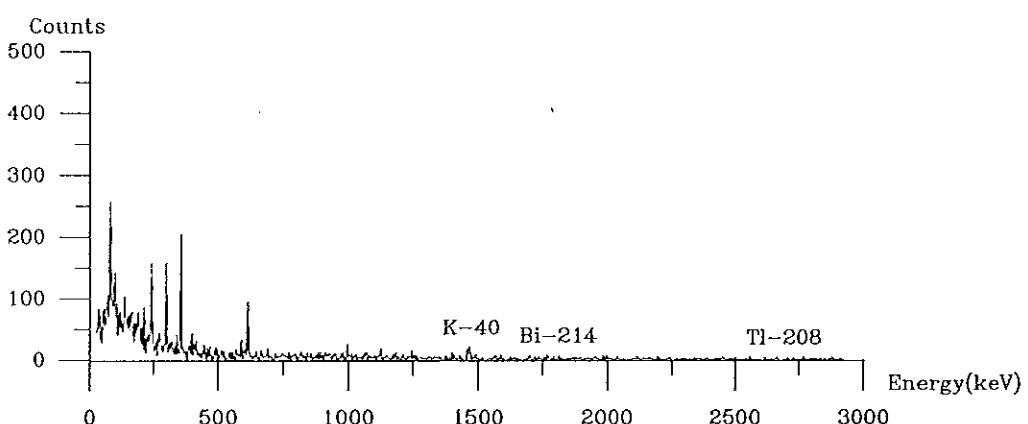
ภาพประกอบ R_6 スペクトรัมรังสีแกมน้ำของสารตัวอย่าง(H299)



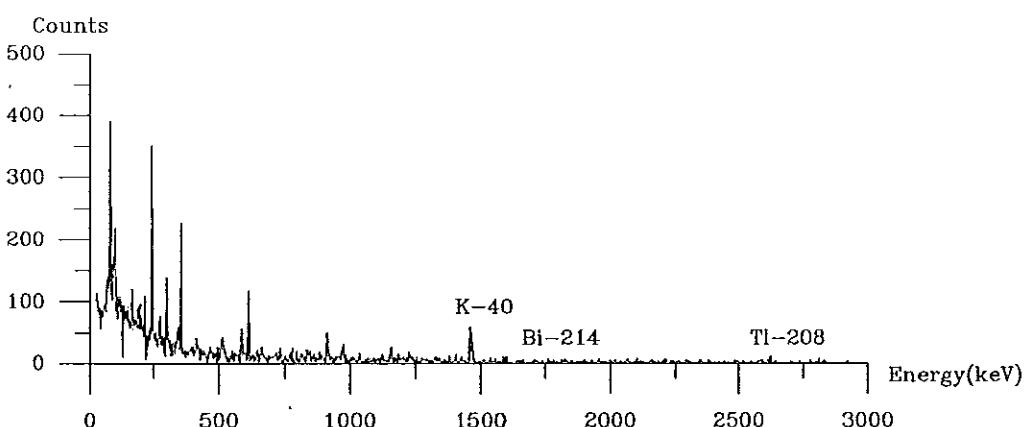
ภาพประกอบ R_7 สเปกตรัมรังสีแกมนาของสารตัวอย่าง(H00)



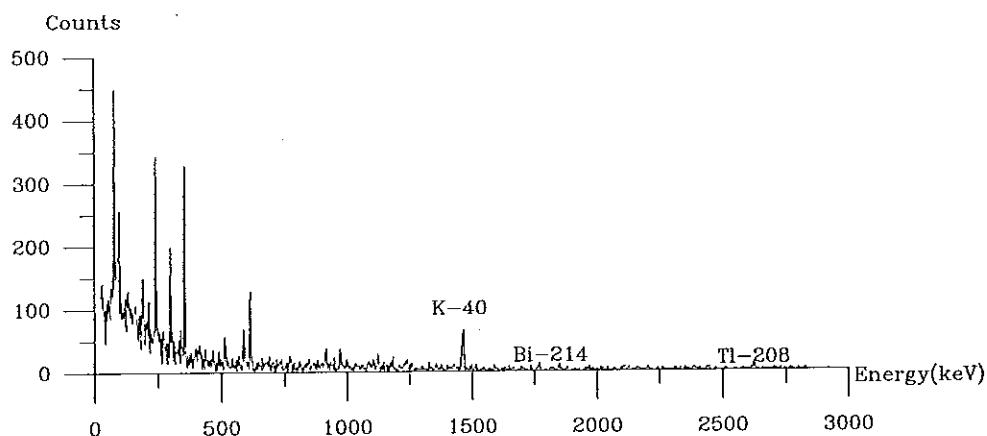
ภาพประกอบ R_8 สเปกตรัมรังสีแกมนาของสารตัวอย่าง(H01)



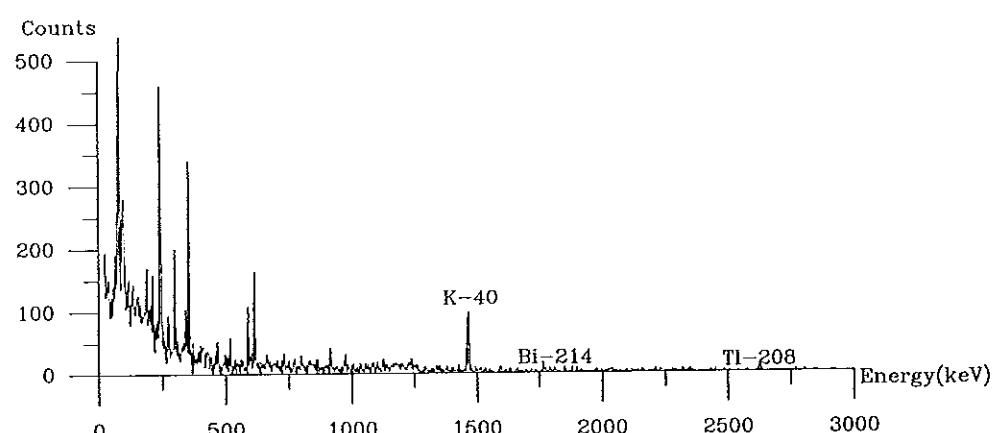
ภาพประกอบ R_9 สเปกตรัมรังสีแกมนาของสารตัวอย่าง(H02)



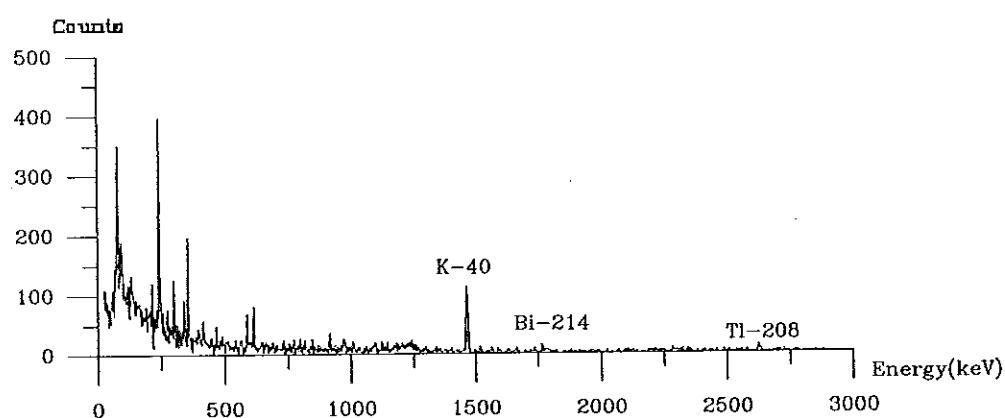
ภาพประกอบ R_10 สเปกตรัมรังสีแกนนานของสารตัวอย่าง(H03)



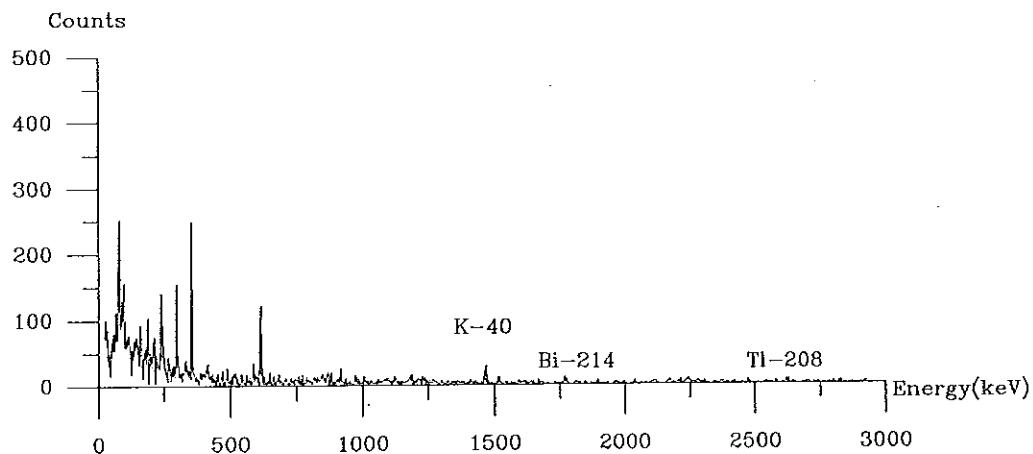
ภาพประกอบ R_11 สเปกตรัมรังสีแกนนานของสารตัวอย่าง(H06)



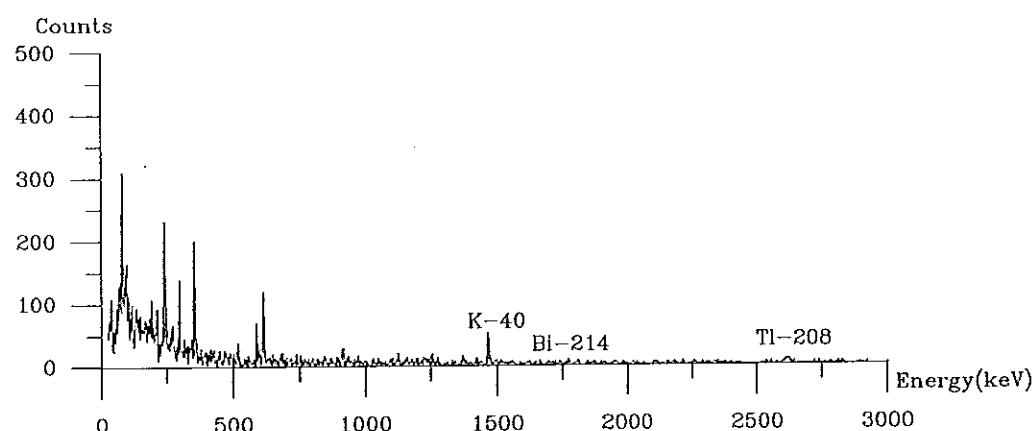
ภาพประกอบ R_12 สเปกตรัมรังสีแกนนานของสารตัวอย่าง(H11)



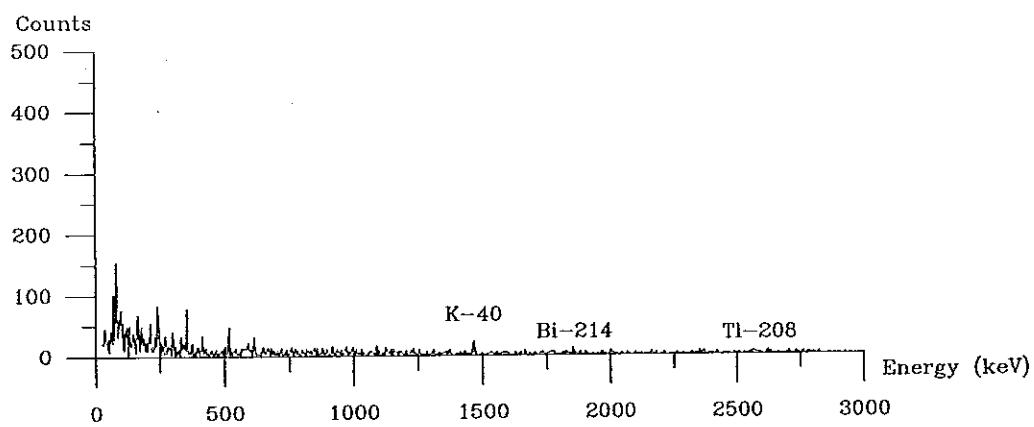
ภาพประกอบ R_13 สเปกตรัมรังสีเกมนาของสารตัวอย่าง(H1_5)



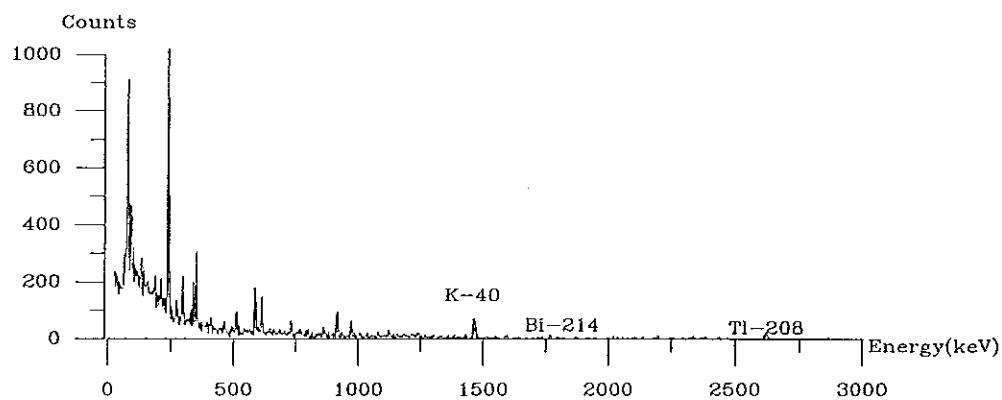
ภาพประกอบ R_14 สเปกตรัมรังสีเกมนาของสารตัวอย่าง(H1_6)



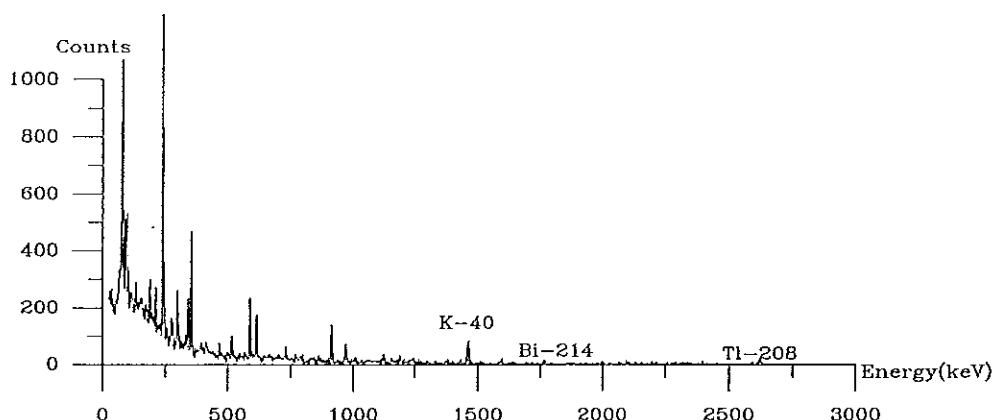
ภาพประกอบ R_15 สเปกตรัมรังสีเกมนาของสารตัวอย่าง(H16)



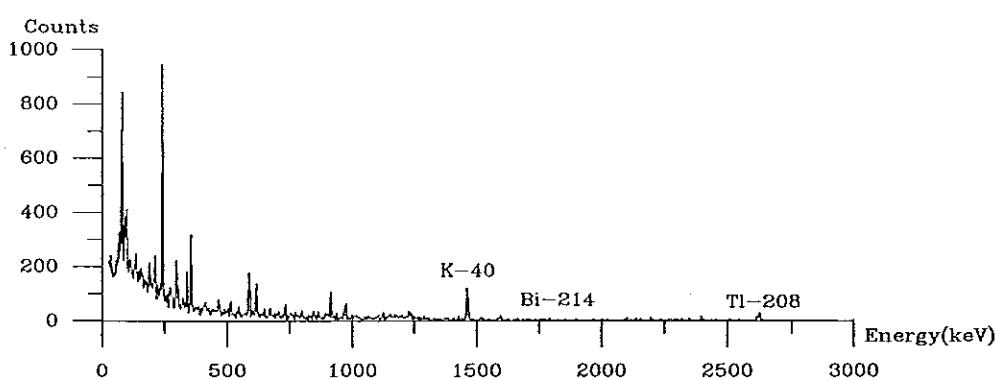
ภาพประกอบ R_16 สเปกตรัมรังสีแกมนาของสารตัวอย่าง(H004)



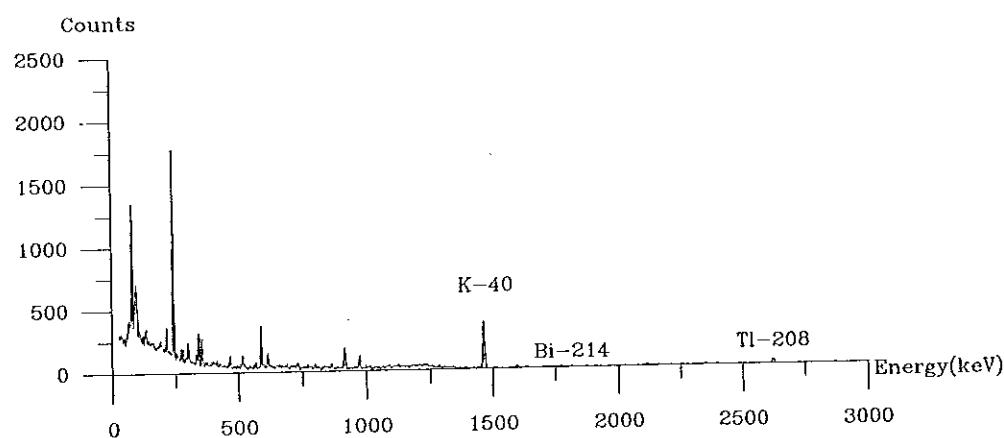
ภาพประกอบ R_17 สเปกตรัมรังสีแกมนาของสารตัวอย่าง(H329)



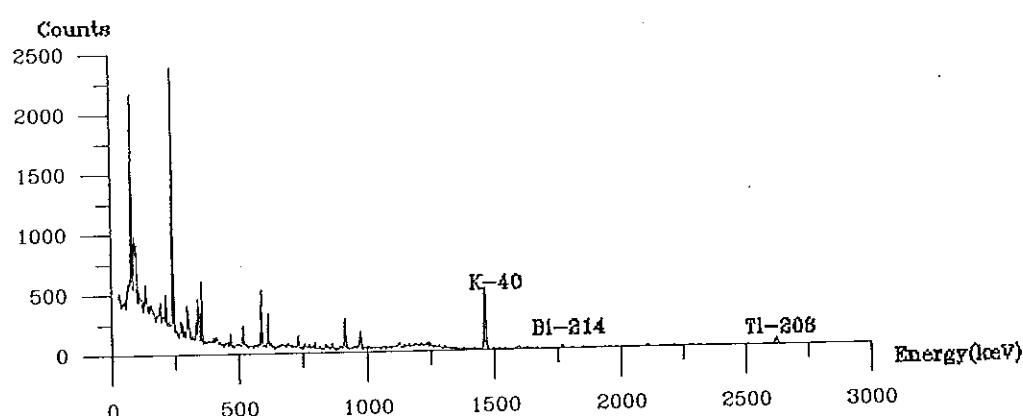
ภาพประกอบ R_18 สเปกตรัมรังสีแกมนาของสารตัวอย่าง(H331)



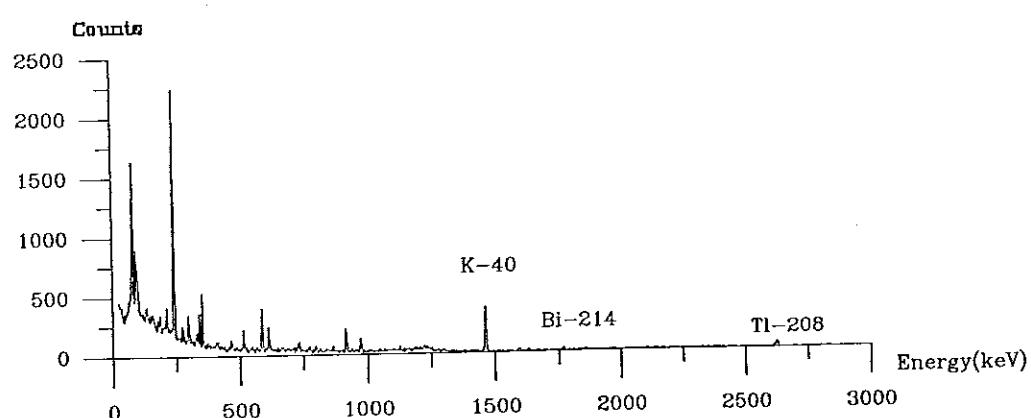
ภาพประกอบ R_19 สเปกตรัมรังสีแกมมาของสารตัวอย่าง(H09)



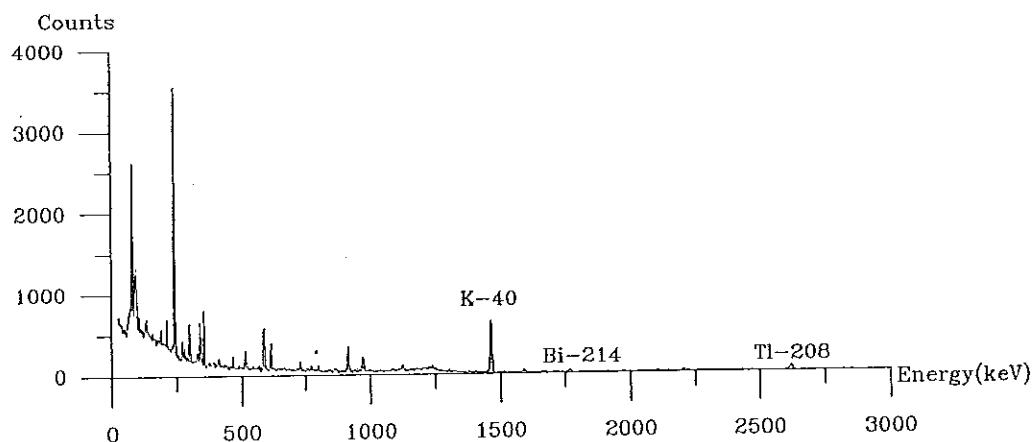
ภาพประกอบ R_20 สเปกตรัมรังสีแกมมาของสารตัวอย่าง(H10)



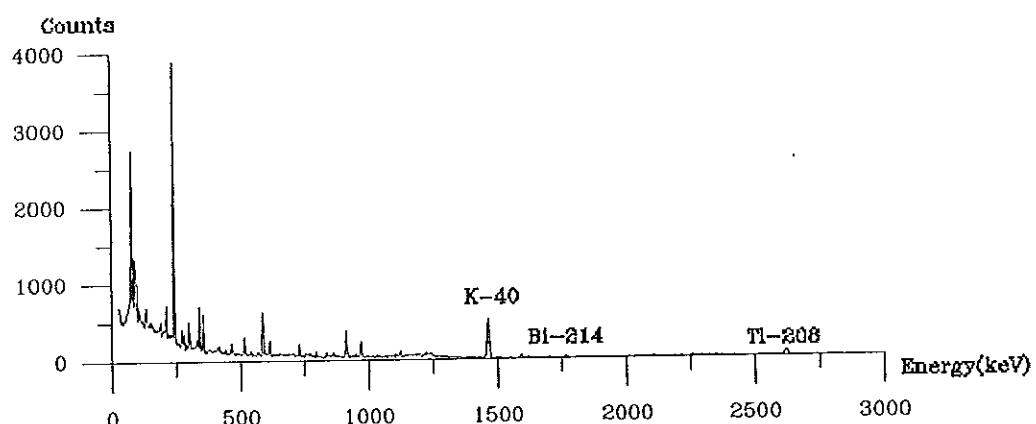
ภาพประกอบ R_21 สเปกตรัมรังสีแกมมาของสารตัวอย่าง(H12)



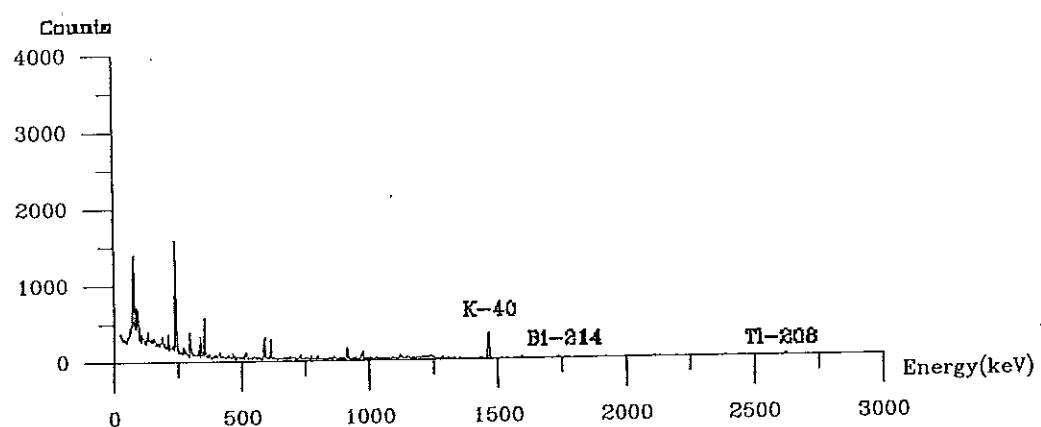
ภาพประกอบ R_22 スペกตรัมรังสีแกมนาของสารตัวอย่าง(H001)



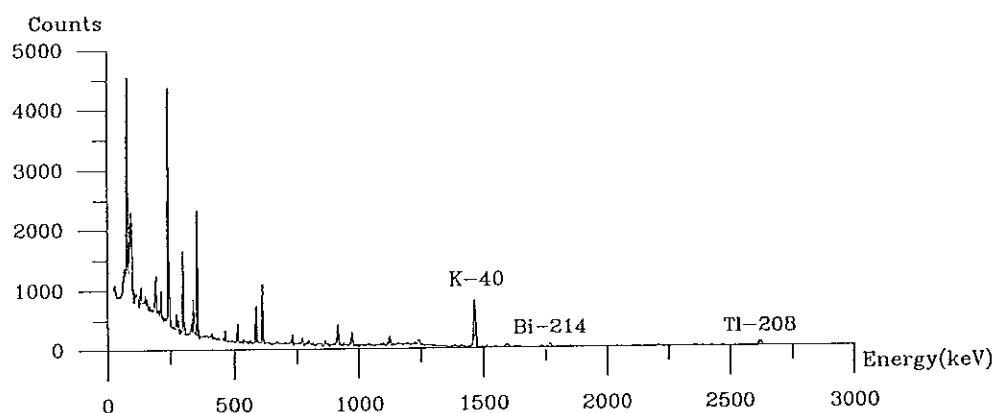
ภาพประกอบ R_23 スペกตรัมรังสีแกมนาของสารตัวอย่าง(H003)



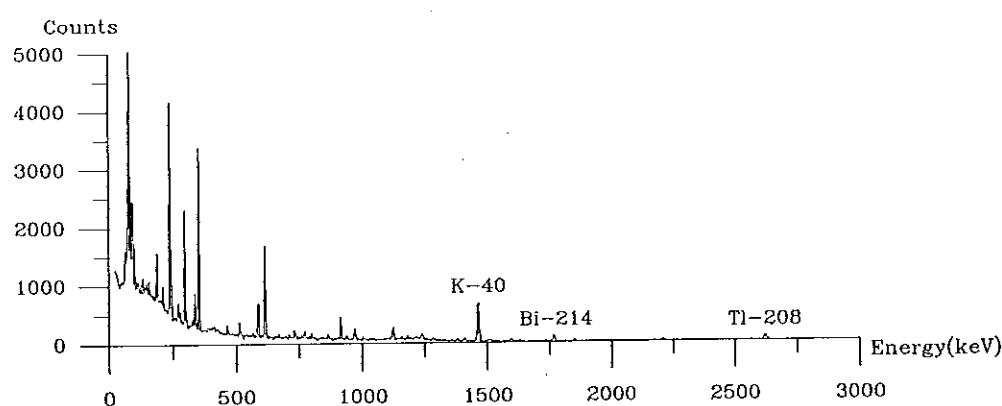
ภาพประกอบ R_24 スペกตรัมรังสีแกมนาของสารตัวอย่าง(H14)



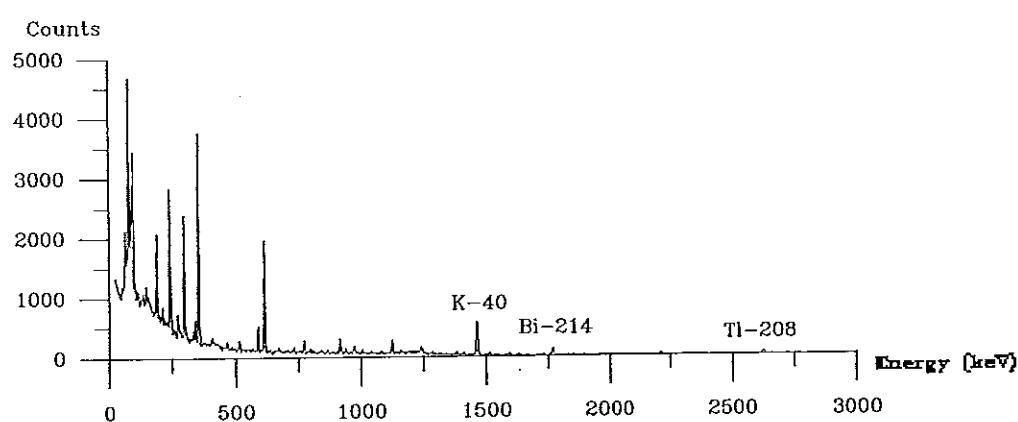
ภาพประกอบ R_25 スペกตรัมรังสีแกมมาของสารตัวอย่าง(H04)



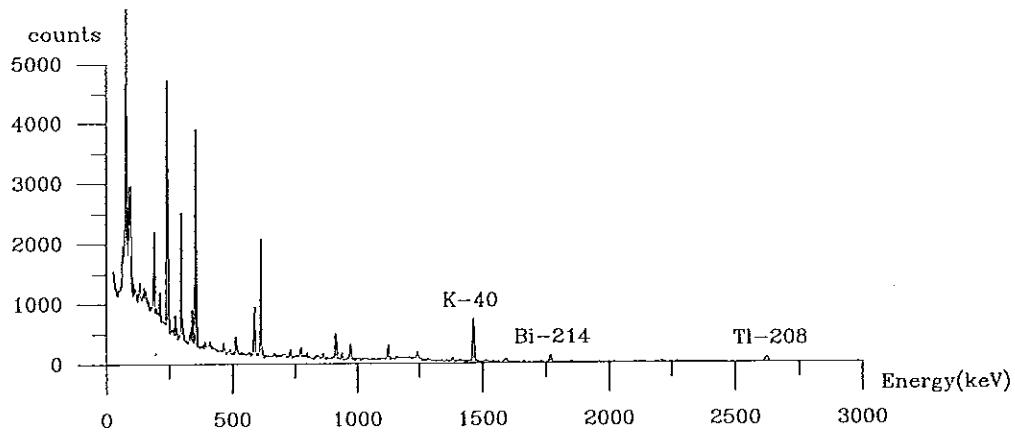
ภาพประกอบ R_26 スペกตรัมรังสีแกมมาของสารตัวอย่าง(H05)



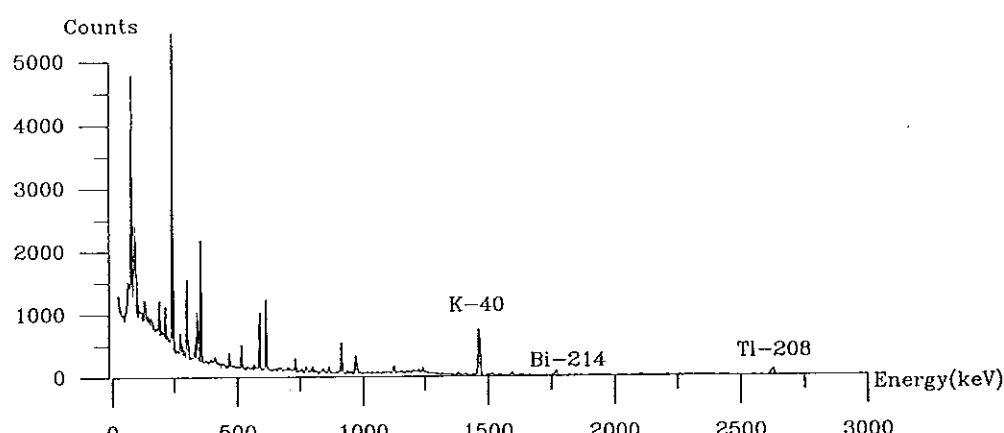
ภาพประกอบ R_27 スペクトラムรังสีแกมมาของสารตัวอย่าง(H17)



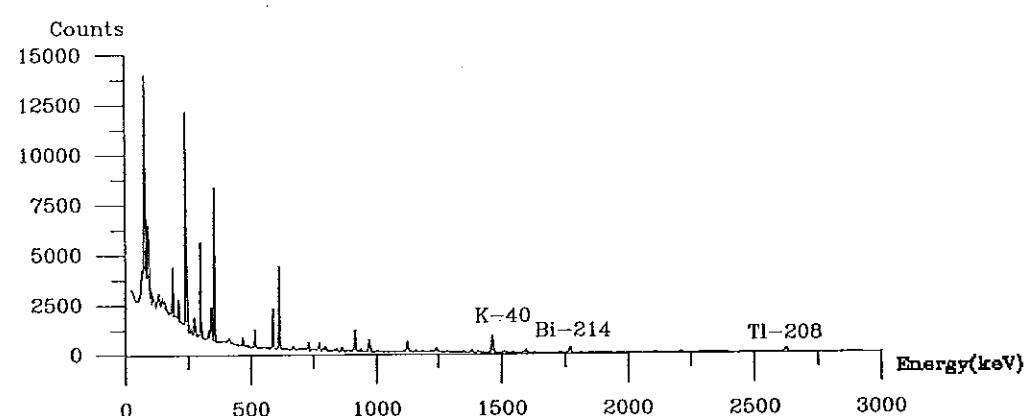
ภาพประกอบ R_28 สเปกตรัมรังสีแกมน้ำของสารตัวอย่าง(H07)



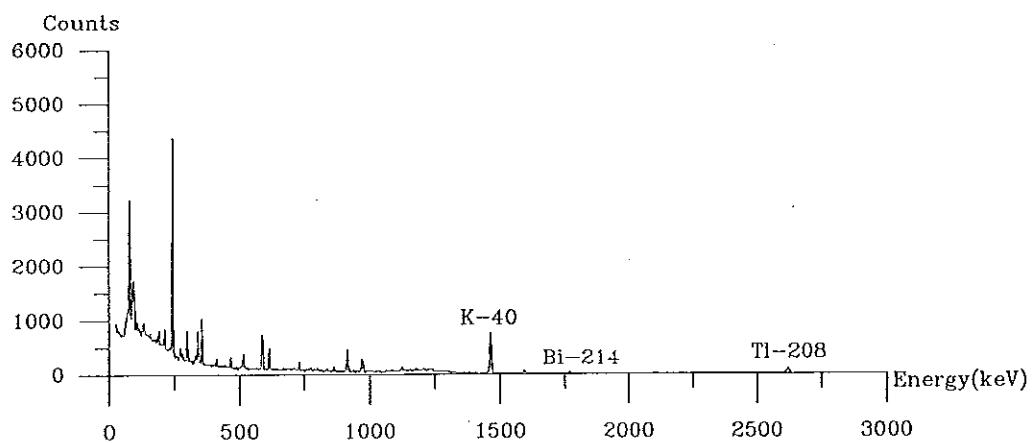
ภาพประกอบ R_29 สเปกตรัมรังสีแกมน้ำของสารตัวอย่าง(H15)



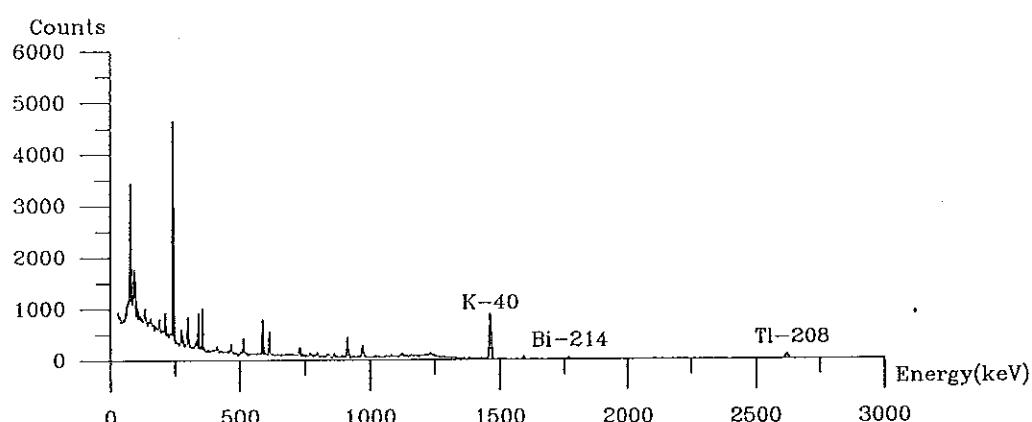
ภาพประกอบ R_30 สเปกตรัมรังสีแกมน้ำของสารตัวอย่าง(H13)



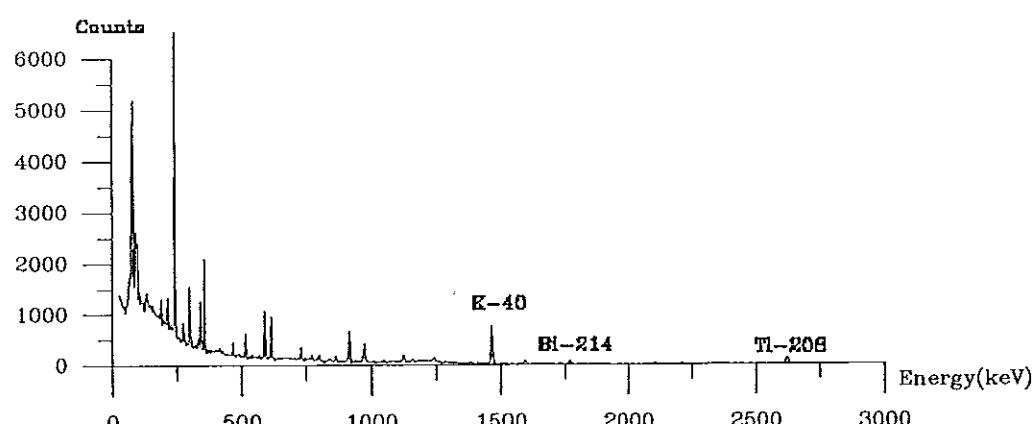
ภาพประกอบ R_31 สเปกตรัมรังสีแกมมาของสารตัวอย่าง(H1)



ภาพประกอบ R_32 สเปกตรัมรังสีแกมมาของสารตัวอย่าง(H2)



ภาพประกอบ R_33 สเปกตรัมรังสีแกมมาของสารตัวอย่าง(H305)



ประวัติผู้เขียน

ชื่อ นายสุรศักดิ์ แก้วอ่อน

วัน เดือน ปีเกิด 11 ตุลาคม 2511

วุฒิการศึกษา

วุฒิ	ชื่อสถาบัน	ปีที่สำเร็จการศึกษา
การศึกษานักศึกษา	มหาวิทยาลัยคริสตจักรวิโรฒ ภาคใต้	2533
(วิทยาศาสตร์-ฟิสิกส์)		

ทุนการศึกษา

ทุนกรรณสามัญศึกษา กระทรวงศึกษาธิการ

ตำแหน่งและสถานที่ทำงาน

อาจารย์ 1 ระดับ 3 โรงเรียนอุดมวิทยาน อําเภอควนขนุน จังหวัดพัทลุง